



ENTE PROVINCIA DEI FRATI MINORI DI S. MARIA DELLE GRAZIE  
CONVENTO FRANCESCANO OFM SS. ANNUNZIATA  
SAN GIORGIO DEL SANNIO



LAVORI DI RISTRUTTURAZIONE E  
RIQUALIFICAZIONE DELL'AREA "CAMPO DEI  
MONACI" IN SAN GIORGIO DEL SANNIO  
ALLA VIA SANT'ANTONIO

PROGETTO ESECUTIVO

6.3

STRUTTURE  
RELAZIONE GEOTECNICA E  
SULLE FONDAZIONI

Visto: il committente



*fr. Antonino De Angelis*

Il Progettista: Ing. LOMBARDI RAFFAELE

Rev.: 01

Data: Marzo 2023

**Comune di San Giorgio del Sannio  
Provincia di Benevento**

**RELAZIONE GEOTECNICA**

**OGGETTO:** Lavori di ristrutturazione e riqualificazione dell'area "Campo dei Monaci" in San Giorgio del Sannio alla via Sant'Antonio  
SPOGLIATOI

**COMMITTENTE:** Ente Provincia dei Frati minori di S. Maria delle Grazie

## 1 - DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA

La presente relazione geotecnica riguarda le indagini, la caratterizzazione e modellazione geotecnica del "volume significativo" per l'opera in esame e valuta l'interazione opera/terreno ai fini del dimensionamento delle relative fondazioni.

Questa relazione è stata redatta sulla base dei dati risultanti dalle prove di campagna e/o di laboratorio.

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

**D. M. Infrastrutture Trasporti 17/01/2018** (G.U. 20/02/2018 n. 42 - Suppl. Ord. n. 8)

"Aggiornamento delle 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 21 gennaio 2019, n. 7 C.S.LL.PP.** (G.U. Serie Generale n. 35 del 11/02/2019 - Suppl. Ord. n. 5)  
Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

**Eurocodice 7 - "Progettazione geotecnica"** - EN 1997-1 per quanto non in contrasto con le disposizioni del D.M. 2018 "Norme Tecniche per le Costruzioni".

## 3 - INDAGINI E CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

Sulla base di quanto dettagliato nella relazione geologica dell'area di sito, si è proceduto alla progettazione della campagna di indagini geognostiche finalizzate alla determinazione delle caratteristiche geotecniche dei terreni interessati dal "volume significativo" dell'opera in esame.

### 3.1 Prove effettuate e Caratterizzazione geotecnica

Al fine della determinazione delle caratteristiche geotecniche dei terreni coinvolti nel "volume significativo" dell'opera in esame, sono state condotte delle prove geotecniche, riassunte nella relazione geologica.

Le indagini realizzate hanno permesso di ricostruire le seguenti stratigrafie per ognuna delle quali sono state definite le proprietà geotecniche dei singoli terreni coinvolti.

### TERRENI

N <sub>TRN</sub>	$\gamma_T$	$\gamma_{Ts}$	K <sub>1</sub>			$\phi$	c <sub>u</sub>	c'	E <sub>d</sub>	E <sub>cu</sub>	Terreni	
			K <sub>1X</sub>	K <sub>1Y</sub>	K <sub>1Z</sub>						A <sub>S-B</sub>	ST_P
	[N/m <sup>3</sup> ]	[N/m <sup>3</sup> ]	[N/cm <sup>3</sup> ]	[N/cm <sup>3</sup> ]	[N/cm <sup>3</sup> ]	[°]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
<b>STRATO 1</b>												
T001	14 000	18 700	1	1	1	21	0,000	0,000	3	0	0,000	NO
<b>STRATO 2</b>												
T002	16 200	19 000	1	1	1	26	0,000	0,000	4	0	0,000	NO
<b>STRATO 3</b>												

N <sub>TRN</sub>	γ <sub>T</sub> [N/m <sup>3</sup> ]	γ <sub>TS</sub> [N/m <sup>3</sup> ]	K1			φ [°]	c <sub>u</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	c' [N/mm <sup>2</sup> ]	E <sub>d</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	E <sub>cu</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	A <sub>S-B</sub>	ST_P
			K <sub>1X</sub>	K <sub>1Y</sub>	K <sub>1Z</sub>							
			[N/cm <sup>3</sup> ]	[N/cm <sup>3</sup> ]	[N/cm <sup>3</sup> ]							
T003	21 400	21 400	1	1	1	31	0,000	0,000	9	0	0,000	NO

**LEGENDA:**

<b>N<sub>TRN</sub></b>	Numero identificativo del terreno.
<b>γ<sub>T</sub></b>	Peso specifico del terreno.
<b>γ<sub>TS</sub></b>	Peso specifico saturo del terreno.
<b>K1</b>	Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K <sub>1X</sub> ), Y (K <sub>1Y</sub> ), e Z (K <sub>1Z</sub> ).
<b>φ</b>	Angolo di attrito del terreno.
<b>c<sub>u</sub></b>	Coesione non drenata.
<b>c'</b>	Coesione efficace.
<b>E<sub>d</sub></b>	Modulo edometrico.
<b>E<sub>cu</sub></b>	Modulo elastico in condizione non drenate.
<b>A<sub>S-B</sub></b>	Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.
<b>ST_P</b>	[SI]: Il terreno è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra; [NO]: Il terreno NON è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra.

**STRATIGRAFIE**

N <sub>TRN</sub>	Q <sub>i</sub> [m]	Q <sub>f</sub> [m]	Cmp. S.	Add	Stratigrafie
					ΔEd
<b>[S001]-STRATIGRAFIA MONACI</b>					
T001	0,00	-4,50	incoerente	sciolto	nulla
T002	-4,50	-7,00	incoerente	sciolto	nulla
T003	-7,00	INF	incoerente	denso	nulla

**LEGENDA:**

<b>N<sub>TRN</sub></b>	Numero identificativo della stratigrafia.
<b>Q<sub>i</sub></b>	Quota iniziale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia).
<b>Q<sub>f</sub></b>	Quota finale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia). INF = infinito (profondità dello strato finale).
<b>Cmp. S.</b>	Comportamento dello strato.
<b>Add</b>	Addensamento dello strato.
<b>ΔEd</b>	Variazione con la profondità del modulo edometrico.

**NB:** Nel caso di fondazioni dirette con stratigrafia, il calcolo del carico limite (q<sub>lim</sub>) viene fatto su un terreno "equivalente" con parametri geotecnici calcolati come media pesata degli strati compresi tra la quota del piano di posa e la quota della profondità "significativa" (stabilita come "Multiplo della dimensione significativa della fondazione").

$$\text{Parametro "J"} = \frac{\sum_i^n [\text{Parametro "J"} (\text{strato}, i) \cdot \text{Spessore} (\text{strato}, i)]}{\text{Profondità significativa}}$$

con i = 1, ..., n (numero di strati compresi tra la quota del piano di posa e la quota della profondità significativa).

La **profondità o altezza significativa** del volume di calcolo del terreno, usata nelle varie verifiche geotecniche svolte dal programma, come già precedentemente accennato, è funzione del parametro *Multiplo della dimensione significativa della fondazione* (m<sub>df</sub>).

Per le fondazioni di tipo a *travi continue* la profondità significativa h<sub>vs</sub> del volume di calcolo è pari a:

$$h_{vs} = b \cdot m_{df}$$

dove b è la larghezza della fondazione.

Per le fondazioni di tipo a *platea o a plinti* la profondità significativa h<sub>vs</sub> del volume di calcolo è pari a:

$$h_{vs} = d_m \cdot m_{df}$$

dove d<sub>m</sub> è la media delle dimensioni della base di impronta della platea o del plinto.

Nella seguente tabella sono riportati i valori attribuibili al parametro m<sub>df</sub> ed il valore predefinito proposto dal programma.

Tipo di fondazione	Range di valori possibili di m <sub>df</sub>	Valore predefinito di m <sub>df</sub>
Travi continue	[1; 3]	3

### 3.2 Idrogeologia

Non è stata riscontrata la presenza di falde acquifere a profondità di interesse relativamente al "volume significativo" investigato.

### 3.3 Problematiche riscontrate

Durante l'esecuzione delle prove e dall'elaborazione dei dati non sono emerse problematiche rilevanti alla realizzazione delle opere di fondazione.

## 4 - MODELLAZIONE GEOTECNICA E PERICOLOSITA' SISMICA DEL SITO

Le indagini effettuate, 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]**, basandosi sulla valutazione della velocità delle onde di taglio ( $V_{S30}$ ) e/o del numero di colpi dello Standard Penetration Test ( $N_{SPT}$ ) e/o della resistenza non drenata equivalente ( $c_{u,30}$ ).

Tutti i parametri che caratterizzano i terreni di fondazione sono riportati nei successivi paragrafi.

### 4.1 Modellazione geotecnica

Ai fini del calcolo strutturale, il terreno sottostante l'opera viene modellato secondo lo schema di Winkler, cioè un sistema costituito da un letto di molle elastiche mutuamente indipendenti. Ciò consente di ricavare le rigidezze offerte dai manufatti di fondazione, siano queste profonde o superficiali, che sono state introdotte direttamente nel modello strutturale per tener conto dell'interazione opera/terreno.

Dalla perizia geologica redatta dal dott. Gallucci Gerardo si sono estratti i dati relativi alle grandezze caratteristiche di rigidezza e resistenza da cui poi sono stati determinati i valori delle costanti di Winkler:

#### DA PROVE DI LABORATORIO

STRATO	Profondità (m)	g [N/mc]	gsat [N/mc]	f [°]	c [kPa]	Eed [kPa]
1	0,0-4,5 m	14 000	18 700	21	0,00	3 160
2	4,5-7,0 m	16 200	19 000	26	0,00	4 160
3	7,0-inf	21 400	21 400	31	0,00	9 050

#### DETERMINAZIONE DELLE COSTANTI DI WINKLER

STRATO	Eed [kPa]	Kv [N/cm <sup>2</sup> ]	Kh [N/cm <sup>2</sup> ]
1	3 160	1	1
2	4 160	1	1
3	9 050	1	1

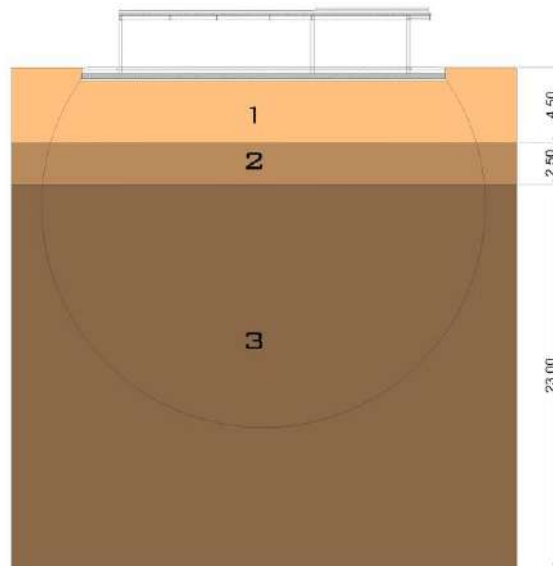
Dimensione caratteristica (m) 12,6

Coefficiente I1 [D/B = 0,1] 0,93

Coefficiente I2 [H/B = 2] 0,50

kh = 0,5\*kv

$$W_0 = \frac{q * B}{Eed} * I \rightarrow k = \frac{Eed}{B * I}$$



## 4.2 Pericolosità sismica

Ai fini della pericolosità sismica sono stati analizzati i dati relativi alla sismicità dell'area di interesse e ad eventuali effetti di amplificazione stratigrafica e topografica. Si sono tenute in considerazione anche la classe dell'edificio e la vita nominale.

Per tale caratterizzazione si riportano di seguito i dati di pericolosità come da normativa:

### DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir <sub>Temp</sub>	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
0	3	ND	ac	X Y	- -	S	N	C	SI	SI	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] = Media - [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 - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%;  
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** Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
- Ir<sub>Temp</sub>** Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = 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] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.
- RP** Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
- RH** Regolarità 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 COMPORTAMENTO

#### Fattori di comportamento

Dir	q'	q	q <sub>0</sub>	K <sub>R</sub>	α <sub>u</sub> /α <sub>1</sub>	k <sub>w</sub>
X	-	1,500	-	-	-	-
Y	-	1,500	-	-	-	-
Z	-	1,000	-	-	-	-

**LEGENDA:**

- q'** Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
- q** Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
- q<sub>0</sub>** Valore di base (comprensivo di k<sub>w</sub>).
- K<sub>R</sub>** Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
- α<sub>u</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>g</sub> /g	Amplif. Stratigrafica		F <sub>0</sub>	F <sub>v</sub>	T <sub>c</sub> *	T <sub>B</sub>	T <sub>C</sub>	T <sub>D</sub>
			S <sub>s</sub>	C <sub>c</sub>						
	[t]						[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,0777	1,500	1,581	2,334	0,878	0,289	0,153	0,458	1,911
SLD	75	0,1020	1,500	1,540	2,308	0,995	0,313	0,161	0,482	2,008
SLV	712	0,2947	1,287	1,445	2,337	1,713	0,380	0,183	0,549	2,779
SLC	1462	0,3879	1,142	1,415	2,397	2,015	0,405	0,191	0,573	3,151

**LEGENDA:**

- T<sub>r</sub>** Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
- a<sub>g</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 T<sub>c</sub> allo SLO/SLD/SLV/SLC.
- F<sub>0</sub>** Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
- F<sub>v</sub>** Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale.
- T<sub>c</sub>\*** Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
- T<sub>B</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>D</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>g</sub>	C <sub>Top</sub>	S <sub>T</sub>
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	41.063727	14.852478	396	T1	1,00

**LEGENDA:**

- Cl Ed** Classe dell'edificio
- V<sub>N</sub>** Vita nominale ([t] = anni).
- V<sub>R</sub>** Periodo di riferimento. [t] = anni.
- Lat.** Latitudine geografica del sito.
- Long.** Longitudine geografica del sito.
- Q<sub>g</sub>** Altitudine geografica del sito.
- C<sub>Top</sub>** 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  $i \leq 15^\circ$ .  
 T2: Pendii con inclinazione media  $i > 15^\circ$ .  
 T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media  $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$ .  
 T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media  $i > 30^\circ$ .

**5 - SCELTA TIPOLOGICA DELLE OPERE DI FONDAZIONE**

La tipologia delle opere di fondazione è consona alle caratteristiche meccaniche del terreno definite in base ai risultati delle indagini geognostiche.

Nel caso in esame, la struttura di fondazione è costituita da:

- fondazioni dirette.

**6 - VERIFICHE DI SICUREZZA**

Nelle verifiche allo stato limite ultimo deve essere rispettata la condizione:

$$E_d \leq R_d$$

dove:

- $E_d$  è il valore di progetto dell'azione o dell'effetto dell'azione;
- $R_d$  è il valore di progetto della resistenza del sistema geotecnico.

Le verifiche strutturali e geotecniche delle fondazioni, sono state effettuate con l'**Approccio 2** come definito al §2.6.1 del D.M. 2018, attraverso la combinazione **A1+M1+R3**. Le azioni sono state amplificate tramite i coefficienti della colonna A1 (STR) definiti nella tabella 6.2.I del D.M. 2018.

**Tabella 6.2.I - Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni** [cfr. D.M. 2018]

CARICHI	EFFETTO	Coefficiente parziale $\gamma_F$ (o $\gamma_E$ )	A1 (STR)	A2 (GEO)
Carichi permanenti $G_1$	Favorevole	$\gamma_{G1}$	1,00	1,00
	Sfavorevole		1,30	1,00
Carichi permanenti $G_2^{(1)}$	Favorevole	$\gamma_{G2}$	0,80	0,80
	Sfavorevole		1,50	1,30
Azioni variabili Q	Favorevole	$\gamma_{Qi}$	0,00	0,00
	Sfavorevole		1,50	1,30

<sup>(1)</sup> Per i carichi permanenti  $G_2$  si applica quanto indicato alla Tabella 2.6.I. Per la spinta delle terre si fa riferimento ai coefficienti  $\gamma_{G1}$

I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti tramite i coefficienti della colonna M1 definiti nella tabella 6.2.II del D.M. 2018.

**Tabella 6.2.II - Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno** [cfr. D.M. 2018]

PARAMETRO GEOTECNICO	Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale	Coefficiente parziale $\gamma_M$	M1	M2
Tangente dell'angolo di resistenza a taglio	$\tan\phi_k$	$\gamma_{\phi'}$	1,00	1,25
Coesione efficace	$c'_k$	$\gamma_{c'}$	1,00	1,25
Resistenza non drenata	$c_{uk}$	$\gamma_{cu}$	1,00	1,40
Peso dell'unità di volume	$\gamma_y$	$\gamma_y$	1,00	1,00

I valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale sono stati divisi per i coefficienti R3 della tabella 6.4.I del D.M. 2018 per le fondazioni superficiali.

**Tabella 6.4.I - Coefficienti parziali  $\gamma_R$  per le verifiche agli stati limite ultimi di fondazioni superficiali.**

Verifica	Coefficiente Parziale (R3)
Carico limite	$\gamma_R = 2,3$
Scorrimento	$\gamma_R = 1,1$

Per le varie tipologie di fondazioni sono di seguito elencate le metodologie ed i modelli usati per il calcolo del carico limite ed i risultati di tale calcolo.

## 6.1 Carico limite fondazioni dirette

La formula del carico limite esprime l'equilibrio fra il carico applicato alla fondazione e la resistenza limite del terreno. Il carico limite è dato dalla seguente espressione:

$$q_{lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c \cdot \Psi_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot g_q \cdot b_q \cdot \Psi_q + \frac{B'}{2} \cdot \gamma_f \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot g_\gamma \cdot b_\gamma \cdot \Psi_\gamma \cdot r_\gamma$$

in cui:

- $c$  = coesione del terreno al disotto del piano di posa della fondazione;
- $q = \gamma \cdot D$  = pressione geostatica in corrispondenza del piano di posa della fondazione;
- $\gamma$  = peso unità di volume del terreno al di sopra del piano di posa della fondazione;
- $D$  = profondità del piano di posa della fondazione;

$B'$  = larghezza ridotta della suola di fondazione (vedi **NB**);

$L$  = lunghezza della fondazione;

$\gamma_f$  = peso unità di volume del terreno al disotto del piano di posa della fondazione;

$N_c, N_q, N_\gamma$  = fattori di capacità portante;

$s, d, i, g, b, \Psi, r$  = coefficienti correttivi.

**NB:** Se la risultante dei carichi verticali è eccentrica,  $B$  e  $L$  saranno ridotte rispettivamente di:

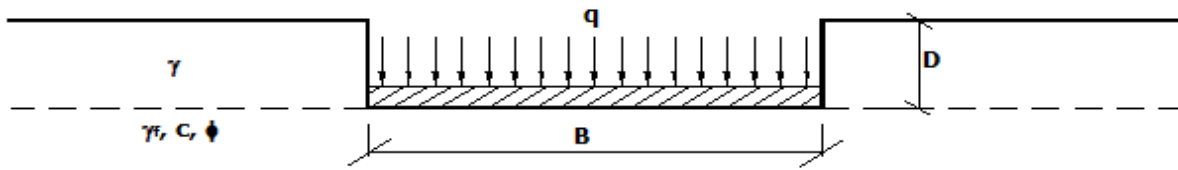
$$B' = B - 2 \cdot e_B \quad e_B = \text{eccentricità parallela al lato di dimensione } B;$$



$$L' = L - 2 \cdot e_L$$

$e_L$  = eccentricità parallela al lato di dimensione  $L$ ;  
con  $B' \leq L'$ .

dove:



### Calcolo dei fattori $N_c$ $N_q$ $N_\gamma$

Terreni puramente coesivi ( $c \neq 0, \phi = 0$ )	Terreni dotati di attrito e coesione ( $c \neq 0, \phi \neq 0$ )
$N_c = 2 + \pi$	$N_c = (N_q - 1) \cdot \cot \phi$
$N_q = 1$	$N_q = K_p \cdot e^{\pi \cdot \tan \phi}$
$N_\gamma = 0$ se $\omega = 0$ $N_\gamma = -2 \cdot \sin \omega$ se $\omega \neq 0$	$N_\gamma = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot \tan \phi$

dove:

$k_p = \tan^2 \left( 45 + \frac{\phi}{2} \right)$  è il coefficiente di spinta passiva di Rankine;

$\phi$  = angolo di attrito del terreno al disotto del piano di posa della fondazione;

$\omega$  = angolo di inclinazione del piano campagna.

### Calcolo dei fattori di forma $s_c$ $s_q$ $s_\gamma$

Terreni puramente coesivi ( $c \neq 0, \phi = 0$ )	Terreni dotati di attrito e coesione ( $c \neq 0, \phi \neq 0$ )
$s_c = 1 + \frac{B'}{(2 + \pi) \cdot L'}$	$s_c = 1 + \frac{N_q}{N_c} \cdot \frac{B'}{L'}$
$s_q = 1$	$s_q = 1 + \frac{B'}{L'} \cdot \tan \phi$
$s_\gamma = 1 - 0.40 \cdot \frac{B'}{L'}$	$s_\gamma = 1 - 0.40 \cdot \frac{B'}{L'}$

con  $B'/L' < 1$ .

### Calcolo dei fattori di profondità del piano di posa $d_c$ $d_q$ $d_\gamma$

Si definisce il seguente parametro:

$$K = \frac{D}{B'} \quad \text{se} \quad \frac{D}{B'} \leq 1;$$

$$K = \arctg \left( \frac{D}{B'} \right) \quad \text{se} \quad \frac{D}{B'} > 1.$$

Terreni puramente coesivi ( $c \neq 0, \phi = 0$ )	Terreni dotati di attrito e coesione ( $c \neq 0, \phi \neq 0$ )
$d_c = 1 + 0,4 \cdot K$	$d_c = d_q - \frac{1 - d_q}{N_c \cdot \tan \phi}$
$d_q = 1$	$d_q = 1 + 2 \cdot \tan \phi \cdot (1 - \sin \phi)^2 \cdot K$
$d_\gamma = 1$	$d_\gamma = 1$

### Calcolo dei fattori di inclinazione del carico $i_c$ $i_q$ $i_\gamma$

Si definisce il seguente parametro:

$$m = m_B = \frac{2 + B/L}{1 + B/L} \quad \text{se la forza H è parallela alla direzione trasversale della fondazione}$$

$$m = m_L = \frac{2 + L/B}{1 + L/B} \quad \text{se la forza H è parallela alla direzione longitudinale della fondazione}$$

$$m = m_\theta = m_L \cdot \cos^2 \theta + m_B \cdot \sin^2 \theta \quad \text{se la forza H forma un angolo } \theta \text{ con la direzione longitudinale della fondazione}$$

Terreni coesivi	Terreni incoerenti	Terreni dotati di attrito e coesione
-----------------	--------------------	--------------------------------------

$(c \neq 0, \phi = 0)$	$(c = 0, \phi \neq 0)$	$(c \neq 0, \phi \neq 0)$
$i_c = 1 - \frac{m \cdot H}{c \cdot N_c \cdot B \cdot L}$	$i_c = 0$	$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_c \cdot \tan \phi}$
$i_q = 1$	$i_q = \left(1 - \frac{H}{V}\right)^m$	$i_q = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c \cdot \cot \phi}\right)^m$
$i_\gamma = 0$	$i_\gamma = \left(1 - \frac{H}{V}\right)^{m+1}$	$i_\gamma = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c \cdot \cot \phi}\right)^{m+1}$

dove:

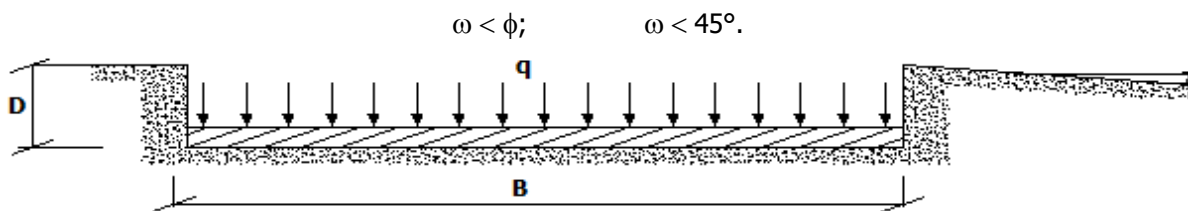
H = componente orizzontale dei carichi agente sul piano di posa della fondazione;  
 V = componente verticale dei carichi agente sul piano di posa della fondazione.

**Calcolo dei fattori di inclinazione del piano di campagna  $b_c$ ,  $b_q$ ,  $b_\gamma$**

Indicando con  $\omega$  la pendenza del piano campagna, si ha:

Terreni puramente coesivi $(c \neq 0, \phi = 0)$	Terreni dotati di attrito e coesione $(c \neq 0, \phi \neq 0)$
$b_c = 1 - \frac{2 \cdot \omega}{(2 + \pi)}$	$b_c = b_q - \frac{1 - b_q}{N_c \cdot \tan \phi}$
$b_q = (1 - \tan \omega)^2 \cdot \cos \omega$	$b_q = (1 - \tan \omega)^2 \cdot \cos \omega$
$b_\gamma = b_q / \cos \omega$	$b_\gamma = b_q / \cos \omega$

Per poter applicare tali coefficienti correttivi deve essere verificata la seguente condizione:

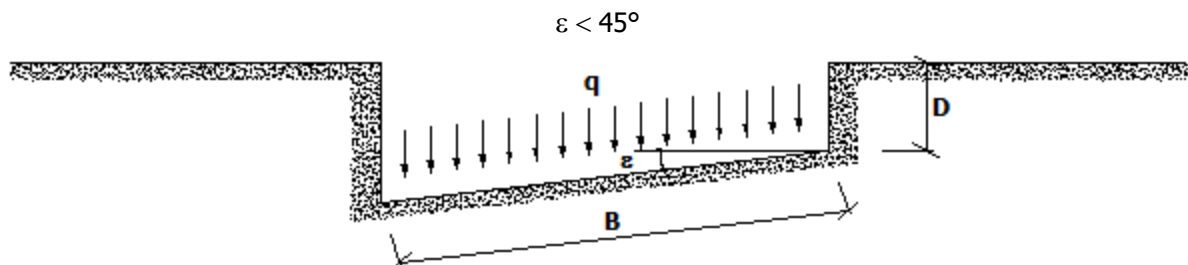


**Calcolo dei fattori di inclinazione del piano di posa  $g_c$ ,  $g_q$ ,  $g_\gamma$**

Indicando con  $\varepsilon$  la pendenza del piano di posa della fondazione, si ha:

Terreni puramente coesivi $(c \neq 0, \phi = 0)$	Terreni dotati di attrito e coesione $(c \neq 0, \phi \neq 0)$
$g_c = 1 - \frac{2 \cdot \varepsilon}{(2 + \pi)}$	$g_c = g_q - \frac{1 - g_q}{N_c \cdot \tan \phi}$
$g_q = 1$	$g_q = (1 - \varepsilon \cdot \tan \phi)^2$
$g_\gamma = 1$	$g_\gamma = g_q$

Per poter applicare tali coefficienti correttivi deve essere verificata la seguente condizione:



**Calcolo dei fattori di riduzione per rottura a punzonamento  $\psi_c$ ,  $\psi_q$ ,  $\psi_\gamma$**

Si definisce l'indice di rigidità del terreno come:

$$I_r = \frac{G}{c + \sigma \cdot \tan \phi}$$

dove:

$$G = \frac{E}{2 \cdot (1 + \nu)}$$

= modulo d'elasticità tangenziale del terreno;

$E$  = modulo elastico del terreno (nei calcoli è utilizzato il modulo edometrico);

$\nu$  = modulo di Poisson. Sia in condizioni non drenate che drenate è assunto pari a 0,5 (a vantaggio di sicurezza);

$\sigma$  = tensione litostatica alla profondità  $D+B/2$ .

La rottura a punzonamento si verifica quando i coefficienti di punzonamento  $\Psi_c$ ,  $\Psi_q$ ,  $\Psi_\gamma$  sono inferiori all'unità; ciò accade quando l'indice di rigidità  $I_r$  si mantiene inferiore al valore critico:

$$I_r < I_{r,crit} = \frac{1}{2} \cdot e^{\left[ \left( 3.3 - 0.45 \frac{B}{L} \right) \cot \left( 45 - \frac{\phi}{2} \right) \right]}$$

Terreni puramente coesivi ( $c \neq 0, \phi = 0$ )	Terreni dotati di attrito e coesione ( $c \neq 0, \phi \neq 0$ )
$\Psi_c = 0.32 + 0.12 \cdot \frac{B'}{L'} + 0.6 \cdot \text{Log}(I_r)$	$\Psi_c = \Psi_q - \frac{1 - \Psi_q}{N_c \cdot \tan \phi}$
$\Psi_q = 1$	$\Psi_q = e^{\left\{ \left( 0.6 \frac{B'}{L'} - 4.4 \right) \tan \phi + \frac{3.07 \cdot \sin \phi \cdot \text{Log}(2 \cdot I_r)}{1 + \sin \phi} \right\}}$
$\Psi_\gamma = 1$	$\Psi_\gamma = \Psi_q$

### Correzione per fondazione tipo piastra

Bowles, al fine di limitare il contributo del termine " $B \cdot N_\gamma$ ", che per valori elevati di  $B$  porterebbe ad ottenere valori del carico limite prossimi a quelli di una fondazione profonda, propone il seguente fattore di riduzione  $r_\gamma$ :

$$r_\gamma = 1 - 0,25 \cdot \text{Log}(B/2) \quad \text{con } B \geq 2 \text{ m}$$

Nella tabella sottostante sono riportati una serie di valori del coefficiente  $r_\gamma$  al variare della larghezza dell'elemento di fondazione.

B [m]	2	2.5	3	3.5	4	5	10	20	100
$r_\gamma$	1,00	0,97	0,95	0,93	0,92	0,90	0,82	0,75	0,57

Questo coefficiente assume particolare importanza per fondazioni larghe con rapporto  $D/B$  basso, caso nel quale il termine " $B \cdot N_\gamma$ " è predominante.

### Calcolo del carico limite in condizioni non drenate

L'espressione generale del carico limite, valutato in termini di *tensioni totale*, diventa:

$$q_{lim} = c_u \cdot (2 + \pi) \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c + q + \frac{B'}{2} \cdot \gamma_{sat} \cdot B' \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot r_\gamma$$

dove:

$c_u$  = coesione non drenata;

$\gamma_{sat}$  = peso unità di volume del terreno in condizioni di saturazione.

**N.B.:** Nel calcolo in condizioni non drenate (situazione molto rara per un terreno incoerente) si assume, sempre e comunque, che l'angolo di attrito  $\phi$  sia nullo ( $\phi = 0$ ).

## 6.2 Fattori correttivi al carico limite in presenza di sisma

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (**effetto cinematico**) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (**effetto inerziale**).

Nell'analisi pseudo-statica, modellando l'azione sismica attraverso la sola componente orizzontale, tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati  $K_{hi}$  e  $K_{hk}$ , il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito.

La formula generale del carico limite si modifica nel seguente modo:

$$q_{lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c \cdot \Psi_c \cdot z_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot g_q \cdot b_q \cdot \Psi_q \cdot z_q + \frac{B'}{2} \cdot \gamma_f \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot g_\gamma \cdot b_\gamma \cdot \Psi_\gamma \cdot r_\gamma \cdot z_\gamma \cdot c_\gamma$$

in cui, oltre ai termini già precedentemente indicati, si sono introdotti i seguenti termini:

$z_c, z_q, z_\gamma$  = coefficienti correttivi dovuti all'effetto inerziale;

$c_\gamma$  = coefficiente correttivo dovuto all'effetto cinematico.

## Calcolo del fattore correttivo dovuto all'effetto cinematico $c_\gamma$

L'effetto cinematico modifica il solo coefficiente  $N_\gamma$  in funzione del coefficiente sismico  $K_{hk}$  che è pari a:

$$K_{hk} = \beta_s \cdot S_s \cdot S_T \cdot a_g / g;$$

dove:

- $\beta_s$  = coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito;
- $g$  = accelerazione di gravità;
- $S_s$  = coefficiente di amplificazione stratigrafica;
- $S_T$  = coefficiente di amplificazione topografica;
- $a_g$  = accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

I valori di  $\beta_s$  sono riportati nella seguente tabella:

	CATEGORIA DI SOTTOSUOLO	
	A	B,C,D,E
	$\beta_s$	$\beta_s$
$0,2 < a_g(g) \leq 0,4$	0,30	0,28
$0,1 < a_g(g) \leq 0,2$	0,27	0,24
$a_g(g) \leq 0,1$	0,20	0,20

Il fattore correttivo dovuto all'effetto cinematico  $c_\gamma$  è stato, pertanto, determinato con la seguente relazione:

Terreni puramente coesivi ( $c \neq 0, \phi = 0$ )	Terreni dotati di attrito e coesione ( $c \neq 0, \phi \neq 0$ )
$c_\gamma = 1$	$c_\gamma = \left(1 - \frac{K_{hk}}{\tan \phi}\right)^{0.45}$ se $\frac{K_{hk}}{\tan \phi} < 1$ , altrimenti $c_\gamma = 0$

## Calcolo dei fattori correttivi dovuti all'effetto inerziale $z_c, z_{qr}, z_\gamma$

L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico  $K_{hi}$ .

Tali effetti correttivi vengono valutati con la teoria di **Paolucci - Pecker** attraverso le seguenti relazioni:

Terreni puramente coesivi ( $c \neq 0, \phi = 0$ )	Terreni dotati di attrito e coesione ( $c \neq 0, \phi \neq 0$ )	
$Z_c = Z_q = Z_\gamma = 1$	$Z_c = 1 - 0,32 \cdot K_{hi}$	se $z_c > 0$ altrimenti $z_c = 0$
	$z_\gamma = z_q = \left(1 - \frac{K_{hi}}{\tan \phi}\right)^{0.35}$	se $\frac{K_{hi}}{\tan \phi} < 1$ altrimenti $z_\gamma = z_q = 0$

dove:

$K_{hi}$  è ricavato dallo spettro di progetto allo SLV attraverso la relazione:

$$K_{hi} = S_s \cdot S_T \cdot a_g / g;$$

i cui termini sono stati precedentemente precisati.

Si fa notare che il coefficiente sismico  $K_{hi}$  coincide con l'ordinata dello spettro di progetto allo SLU per  $T = 0$  ed è indipendente dalle combinazioni di carico.

## Verifiche nei confronti degli stati limite ultimi (SLU)

Di seguito si riporta una tabella riepilogativa relativa alla verifica dello stato limite di collasso per carico limite dell'insieme fondazione-terreno.

Si precisa che il valore relativo alla colonna  $Q_{d,Rd}$ , di cui nella tabella seguente, è da intendersi come il valore di progetto della resistenza  $R_d$ , ossia il rapporto fra il carico limite  $q_{lim}$  (calcolato come sopra esposto) ed il valore del coefficiente parziale di sicurezza  $\gamma_R$  relativo alla capacità portante del complesso terreno-fondazione, in relazione all'approccio utilizzato. Nel caso in esame il coefficiente parziale di sicurezza  $\gamma_R$  è stato assunto pari a 2,3 (tabella 6.4.I del D.M. 2018).

Si precisa che, nella sottostante tabella:

- la coppia  $Q_{Ed}$  e  $Q_{d,Rd}$  è relativa alla combinazione di carico, fra tutte quelle esaminate, che da luogo al minimo coefficiente di sicurezza (CS);
- nelle colonne "per  $N_q$ , per  $N_c$  e per  $N_\gamma$ ", relative ai "Coef. Cor. Terzaghi", viene riportato il prodotto tra

i vari coefficienti correttivi presenti nell'espressione generale del carico limite. Ad esempio si è posto:

$$\text{Coef. Cor. Terzaghi per } N_q = s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot g_q \cdot b_q \cdot \psi_q \cdot Z_q$$

$$\text{Coef. Cor. Terzaghi per } N_c = s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c \cdot \psi_c \cdot Z_c$$

$$\text{Coef. Cor. Terzaghi per } N_\gamma = s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot g_\gamma \cdot b_\gamma \cdot \psi_\gamma \cdot r_\gamma \cdot Z_\gamma \cdot C_\gamma$$

## VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU

### Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	R <sub>tz</sub>	Z <sub>p,cmp</sub>	Z <sub>Fld</sub>	Cmp T	C. Terzaghi						Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>γ</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>γ</sub>			
Platea 1	21,6 7	21,80	12,60	0,00	0,45	-	NON Coesivo	0,88	0,00	0,40	17,3 1	28,8 8	20,6 9	0,024	0,514	N O

### LEGENDA:

<b>Id<sub>Fnd</sub></b>	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
<b>L<sub>x/y</sub></b>	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
<b>R<sub>tz</sub></b>	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
<b>Z<sub>p,cmp</sub></b>	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
<b>Z<sub>Fld</sub></b>	Profondità della falda dal piano campagna.
<b>Cmp T</b>	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
<b>C.</b>	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
<b>Terzaghi</b>	
<b>hi</b>	
<b>Q<sub>Ed</sub></b>	Carico di progetto sul terreno.
<b>Q<sub>Rd</sub></b>	Resistenza di progetto del terreno.
<b>R<sub>f</sub></b>	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

## VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD

### Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	R <sub>tz</sub>	Z <sub>p,cmp</sub>	Z <sub>Fld</sub>	Cmp T	C. Terzaghi						Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>γ</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>γ</sub>			
Platea 1	36,9 0	21,80	12,60	0,00	0,45	-	NON Coesivo	0,79	0,00	0,35	17,3 1	28,8 8	20,6 9	0,016	0,573	N O

### LEGENDA:

<b>Id<sub>Fnd</sub></b>	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
<b>L<sub>x/y</sub></b>	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
<b>R<sub>tz</sub></b>	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
<b>Z<sub>p,cmp</sub></b>	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
<b>Z<sub>Fld</sub></b>	Profondità della falda dal piano campagna.
<b>Cmp T</b>	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
<b>C.</b>	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
<b>Terzaghi</b>	
<b>hi</b>	
<b>Q<sub>Ed</sub></b>	Carico di progetto sul terreno.
<b>Q<sub>Rd</sub></b>	Resistenza di progetto del terreno.
<b>R<sub>f</sub></b>	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

## 7 - STIMA DEI CEDIMENTI DELLE FONDAZIONI

I cedimenti delle fondazioni superficiali sono il risultato (l'integrale) delle deformazioni verticali del terreno sottostante la fondazione. Queste deformazioni sono conseguenti ad un'alterazione dello stato di tensione nel sottosuolo imputabile a vari motivi quali il carico trasmesso dalle strutture di fondazione, variazioni del regime delle pressioni neutre nel sottosuolo, vibrazioni indotte, scavi eseguiti nei pressi della fondazione.

Nel calcolo eseguito dal software vengono stimati i cedimenti prodotti dai carichi trasmessi dalla fondazione, che sono sempre presenti, e ne è stata valutata l'ammissibilità in condizioni di esercizio.

### 7.1 Calcolo dell'incremento delle tensioni

Gli incrementi di tensione indotti nel sottosuolo, dai carichi applicati in superficie, sono stati valutati mediante la teoria di Boussinesq, che definisce lo stato di tensione e deformazione indotto in un semispazio elastico da una forza concentrata P agente normalmente al suo piano limite (figura sottostante).

Gli incrementi di tensione nel sottosuolo, che generano i cedimenti, espressi in un sistema di coordinate cilindriche  $\theta, z, r$ , sono determinate attraverso le seguenti relazioni:

$$\sigma_z = \frac{3 \cdot P}{2 \cdot \pi} \cdot \frac{z^3}{R^5}$$

$$\sigma_r = -\frac{P}{2 \cdot \pi \cdot R^2} \cdot \left[ -\frac{3 \cdot r^2 \cdot z}{R^3} + \frac{(1 - 2 \cdot \nu) \cdot R}{(R + z)} \right]$$

$$\tau_{rz} = \frac{3 \cdot P}{2 \cdot \pi} \cdot \frac{z^2 \cdot r}{R^5}$$

$$\sigma_\theta = -\frac{(1 - 2 \cdot \nu) \cdot P}{2 \cdot \pi \cdot R^2} \cdot \left[ \frac{z}{R} - \frac{R}{(R + z)} \right]$$

dove  $R = \sqrt{r^2 + z^2}$ .

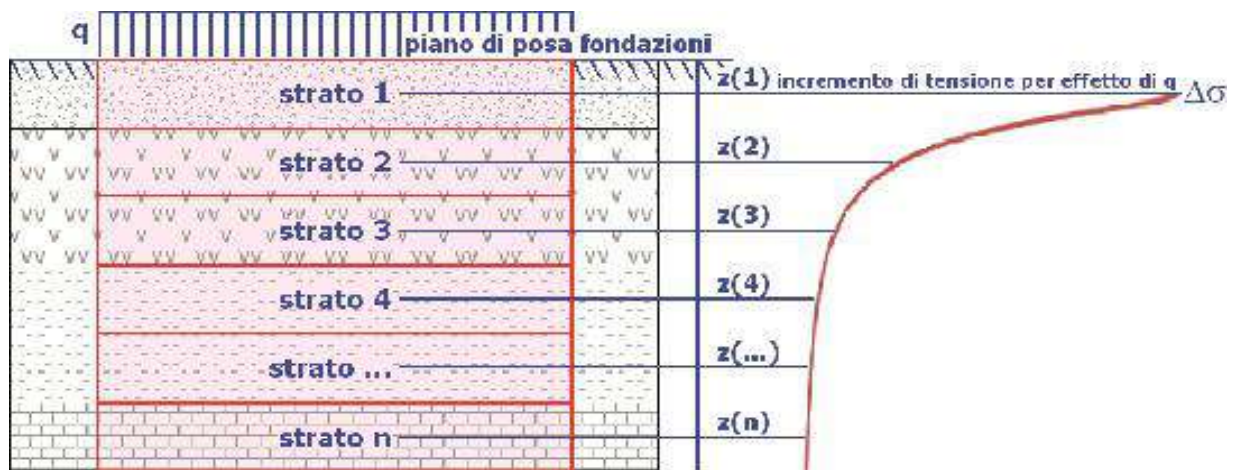
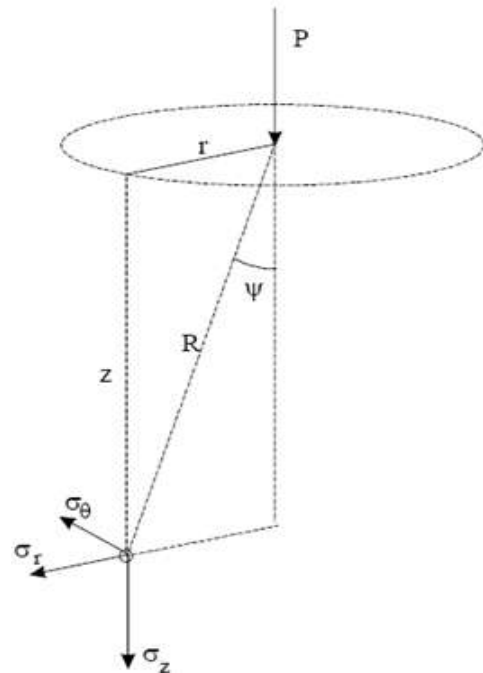
I valori delle tensioni radiali  $\sigma_r$  e tangenti  $\sigma_\theta$ , proiettati sugli assi X e Y, diventano:

$$\sigma_x = \sigma_r \cdot \cos(\alpha) - \sigma_\theta \cdot \sin(\alpha);$$

$$\sigma_y = \sigma_r \cdot \sin(\alpha) + \sigma_\theta \cdot \cos(\alpha);$$

dove  $\alpha$  è l'angolo formato dal raggio r con l'asse X.

Gli incrementi di tensione sono stati calcolati, per ogni combinazione di carico allo SLE e allo SLD, al centro di strati elementari (substrati) con cui si è discretizzato il sottosuolo in corrispondenza di ogni verticale di calcolo (vedi figura sottostante). L'altezza adottata per il substrato è di 100 cm.



### Distribuzione delle forze al contatto del piano di posa

Per poter affrontare il problema in maniera generale, l'area di impronta della fondazione viene discretizzata in areole elementari sufficientemente piccole e si sostituisce all'azione ripartita, competente ad ogni singola areola, un'azione concentrata equivalente. Il terreno a contatto con la fondazione viene corrispondentemente discretizzato in elementi elastici, detti bounds, che lavorano nelle tre direzioni principali XYZ. Le fondazioni trasmettono agli elementi bounds le azioni provenienti dal calcolo in elevazione e su tale modello il solutore determina le azioni  $F_x, F_y, F_z$  agenti sul singolo bound. Inizialmente si ritiene il bound elastico e bidirezionale, ossia reagente anche a trazione, e in tale ipotesi viene condotto un calcolo lineare. Se, per effetto di eccentricità, si hanno bounds reagenti a trazione, si ridefinisce il legame costitutivo nell'ipotesi di assenza di resistenza a trazione e si effettua un calcolo NON lineare in cui sono definite aree di contatto parzializzate e vengono esclusi i bounds a trazione.

Attraverso questo procedimento, effettuato per tutte le combinazioni di carico, sono note le reazioni dei bounds compressi e quindi le forze ( $F_z$ ) da cui calcolare gli incrementi di tensione nel sottosuolo in una serie di punti significativi.

Per ogni verticale in cui si è calcolato il cedimento, l'incremento di tensione nel sottosuolo è stato calcolato sommando gli effetti di tutte le forze elementari.

Inoltre, è stato considerato il decremento di tensione dovuto allo scavo, in modo da sottrarre all'intensità del carico applicato il valore della tensione litostatica agente sul piano di posa prima della realizzazione della fondazione.

## 7.2 Calcolo dei cedimenti

Noti gli incrementi di tensione nei vari strati, per il calcolo dei cedimenti viene adottato il metodo edometrico di Terzaghi, distinguendo tra terreni a grana grossa e terreni a grana fine.

### • Terreni a grana grossa

Per questi terreni i cedimenti si estinguono immediatamente per cui il cedimento iniziale ( $w_0$ ) coincide con quello finale ( $w_f$ ).

In tal caso, per il calcolo del cedimento, sarebbe indispensabile far ricorso a procedimenti empirici che utilizzano i risultati di prove in sito.

Viste le difficoltà e l'incertezza nella stima di specifici parametri geotecnici, il cedimento è stato valutato utilizzando il metodo edometrico.

### • Terreni a grana fina

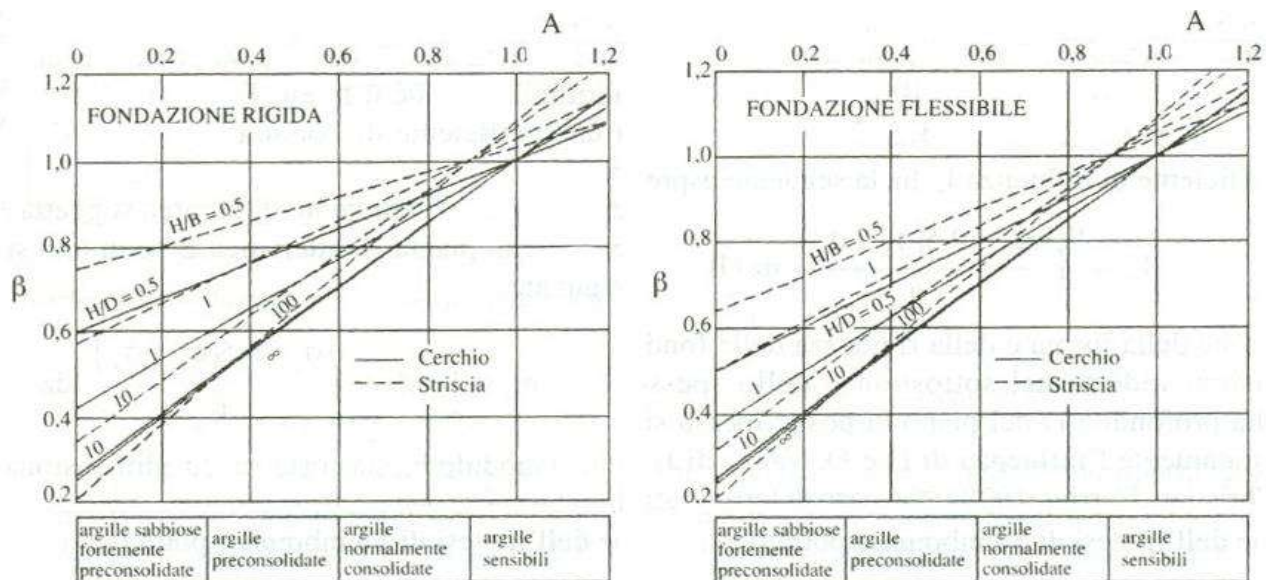
Il metodo edometrico fornisce il cedimento a lungo termine, NON consentendo di valutare il cedimento iniziale. Calcolato l'incremento di tensioni  $\Delta\sigma$  nei vari strati, ognuno di spessore  $H_i$  e modulo  $E_{ed,i}$ , il cedimento edometrico risulta pari a:

$$w_{ed} = \sum_i \frac{\Delta\sigma_i}{E_{ed,i}} \cdot H_i$$

Per la stima del cedimento di consolidazione si utilizza il metodo di Skempton e Bjerrum che esprime tale cedimento come un'aliquota di quello edometrico, pertanto:

$$w_c = \beta \cdot w_{ed}$$

I valori del coefficiente  $\beta$  sono riportati in grafici in funzione della rigidità della fondazione, della forma della fondazione, dello spessore dello strato deformabile e del coefficiente di Skempton "A" (vedi figura sottostante).



Il coefficiente "A" di Skempton può essere ricavato in funzione del grado di consolidazione del terreno come indicato nella seguente tabella.

Grado di consolidazione del terreno	$A_{Skempton}$
basso	0,75 ÷ 1,50
normale	0,50 ÷ 1,00
poco sovraconsolidato	0,20 ÷ 0,50
molto sovraconsolidato	0,00 ÷ 0,25

Il software utilizza il valore medio degli intervalli indicati. Tuttavia il tecnico è libero di inserire manualmente tali parametri qualora siano state fatte indagini specifiche relative alla loro determinazione.

Il cedimento iniziale  $w_0$  è calcolato con la teoria dell'elasticità in termini di tensioni totali secondo la seguente espressione:

$$w_0 = \frac{q \cdot B}{E_u} \cdot I_w$$

in cui:

- $E_u$  è il modulo di elasticità NON drenato;
- $q$  è il carico (medio ripartito) sulla fondazione;
- $B$  è la larghezza caratteristica della fondazione,
- $I_w$  è il coefficiente di influenza.

Il coefficiente di influenza  $I_w$  ha la seguente espressione:

$$I_w = \int_0^{H/B} \frac{\sigma_z - 0.5 \cdot (\sigma_x + \sigma_y)}{q} dz / B$$

in cui  $H$  è lo spessore dello strato deformabile e le  $\sigma_x$  e  $\sigma_y$  sono calcolate con un coefficiente di Poisson che, in condizioni NON drenate, è assunto pari a 0,5.

Il modulo di elasticità NON drenato di un terreno può essere ricavato dalla seguente tabella in cui è messo in relazione con la coesione NON drenata ( $c_u$ ), l'indice di plasticità ( $I_p$ ) e il grado di consolidazione del terreno (OCR). Tuttavia il tecnico è libero di inserire manualmente tali parametri qualora siano state fatte indagini specifiche relative alla loro determinazione.

Rapporto $K_u = (E_u / c_u)$			
Grado di consolidazione del terreno (OCR)	$I_p < 0,3$	$0,3 < I_p < 0,5$	$I_p > 0,5$
basso/normale (< 3)	800	400	200
poco sovraconsolidato (da 3 a 5)	500	300	150
molto sovraconsolidato (> 5)	300	200	100

Il cedimento finale è pari a:

$$w_f = w_0 + w_c.$$

### 7.3 Calcolo delle distorsioni angolari

Noti i cedimenti in un certo numero di punti significativi, è possibile calcolare le distorsioni angolari ( $\beta$ ) come:

$$\beta_{ij} = \Delta w_{ij} / L_{ij};$$

dove:

- $\Delta w_{ij}$ : cedimento differenziale tra i punti  $i$  e  $j$ ;
- $L_{ij}$ : distanza tra la coppia di punti  $i$  e  $j$ .

Sia nel tabulato che nelle tabelle seguenti, per comodità di lettura, sono riportati i valori inversi delle distorsioni angolari, confrontati con il valore inverso della distorsione ammissibile compatibile con la funzionalità dell'intera opera.

## GEOTECNICA - VERIFICHE DEI CEDIMENTI DIFFERENZIALI

Geotecnica - Verifiche dei cedimenti differenziali				
$Id_w$	$Id_{\Delta w}$	$(L/\Delta w)_{i-f}$	$(L/\Delta w)_{lim}$	CS
001	C0001-C0010	442,17	200	2,21
002	C0010-C0009	1 939,71	200	9,70
003	C0009-C0005	523,34	200	2,62
004	C0002-C0003	572,28	200	2,86
005	C0003-C0004	2 678,18	200	13,39
006	C0004-C0007	715,72	200	3,58
007	C0006-C0008	544,17	200	2,72
008	C0002-C0001	1 615,83	200	8,08
009	C0001-C0006	1 856,80	200	9,28
010	C0007-C0005	1 249,31	200	6,25
011	C0002-C0001	1 615,83	200	8,08
012	C0001-C0006	1 856,80	200	9,28
013	C0007-C0005	1 249,31	200	6,25
014	C0005-C0011	1 491,89	200	7,46
015	C0004-C0009	672,75	200	3,36
016	C0009-C0012	809,91	200	4,05
017	C0006-C0008	544,17	200	2,72
018	C0008-C0012	2 420,99	200	12,10
019	C0012-C0011	671,94	200	3,36
020	C0002-C0003	572,28	200	2,86



## Geotecnica - Verifiche dei cedimenti differenziali

Id <sub>w</sub>	Id <sub>Δw</sub>	(L/ΔW) <sub>i-f</sub>	(L/ΔW) <sub>lim</sub>	CS
021	C0003-C0004	2 678,18	200	13,39
022	C0004-C0007	715,72	200	3,58
023	C0003-C0010	762,43	200	3,81
024	C0010-C0008	901,17	200	4,51

## LEGENDA:

<b>Id<sub>w</sub></b>	Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
<b>Id<sub>Δw</sub></b>	Identificativo del cedimento differenziale.
<b>(L/ΔW)<sub>i-f</sub></b>	Distorsione angolare ([NS] = Non Significativo - per valori di (L/ΔW) <sub>i-f</sub> maggiori o uguali di 50.000).
<b>(L/ΔW)<sub>lim</sub></b>	Distorsione angolare limite.
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

## 8 - VERIFICA A SCORRIMENTO SUL PIANO DI POSA

La verifica a scorrimento sul piano di posa della fondazione, eseguita allo SLU (SLV), consiste nel confronto fra la forza agente parallelamente al piano di scorrimento (azione, F<sub>d</sub>) e la resistenza (R<sub>d</sub>), ossia la risultante delle tensioni tangenziali limite sullo stesso piano, sommata, in casi particolari, alla risultante delle tensioni limite agenti sulle superfici laterali della fondazione.

La resistenza R<sub>d</sub> della fondazione allo scorrimento è data dalla somma di tre componenti:

1) Componente dovuta all'attrito F<sub>RD1</sub>, pari a:

$$F_{RD1} = N_d \cdot \tan \phi;$$

dove:

N<sub>d</sub> = carico efficace di progetto, normale alla base della fondazione;

φ = angolo di resistenza a taglio (d'attrito) del terreno a contatto con la fondazione.

2) Componente dovuta all'adesione F<sub>RD2</sub>, pari a:

$$F_{RD2} = A' \cdot c;$$

dove:

A' = superficie efficace della base della fondazione;

c = coesione del terreno, pari alla coesione efficace (c') in condizioni drenate o alla coesione non drenata (c<sub>u</sub>) in condizioni non drenate.

3) Componente dovuta all'affondamento F<sub>RD3</sub> della fondazione. Tale eventuale contributo resistente è dovuto alla spinta passiva che si genera sul lato verticale della fondazione quando le forze orizzontali la spingono contro lo scavo (incasso).

Si evidenzia che nel caso in cui lo sforzo normale sia di trazione i primi due contributi vengono annullati.

Inoltre, nel caso in cui il terreno sia dotato di coesione non drenata e attrito, il programma esegue la verifica a scorrimento ignorando il contributo dovuto all'attrito terra-fondazione e calcola l'aliquota dovuta all'adesione con riferimento alla coesione non drenata.

Si precisa che il valore relativo alla colonna F<sub>RD</sub>, di cui nella tabella seguente, è da intendersi come il valore di progetto della resistenza allo scorrimento R<sub>d</sub>, ossia il rapporto fra la resistenza ed il valore del coefficiente parziale di sicurezza γ<sub>R</sub> relativo allo scorrimento della struttura di fondazione su piano di posa, in relazione all'approccio utilizzato. Nel caso in esame il coefficiente parziale di sicurezza γ<sub>R</sub> è stato assunto pari a **1,10** (tabella 6.4.I del D.M. 2018).

Sia nei "Tabulati di calcolo" che nella tabella seguente si riporta l'esito della suddetta verifica.

## GEOTECNICA - VERIFICHE A SCORRIMENTO

## Geotecnica - Verifiche a scorrimento

Elm	Dir	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	V <sub>Ed</sub> [N]	F <sub>RD1</sub> [N]	F <sub>RD2</sub> [N]	F <sub>RD3</sub> [N]	F <sub>RD</sub> [N]	CS
Platea 1	B	4 111 195	3 907 996	472 207	1434673	0	13504	1448177	3,07
	L	4 109 742	1 480 901	-485 198	1434166	0	23364	1457530	3,00

## LEGENDA:

<b>Elm</b>	Elemento di fondazione su cui si esegue la verifica.
<b>Dir</b>	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.

**Geotecnica - Verifiche a scorrimento**

<b>Elm</b>	<b>Dir</b>	<b>N<sub>Ed</sub></b> [N]	<b>M<sub>Ed</sub></b> [N-m]	<b>V<sub>Ed</sub></b> [N]	<b>F<sub>RD1</sub></b> [N]	<b>F<sub>RD2</sub></b> [N]	<b>F<sub>RD3</sub></b> [N]	<b>F<sub>RD</sub></b> [N]	<b>CS</b>
<b>F<sub>RD1</sub></b>									
<b>F<sub>RD2</sub></b>									
<b>F<sub>RD3</sub></b>									
<b>F<sub>RD</sub></b>									
<b>CS</b>									
<b>N<sub>Edr</sub> M<sub>Edr</sub> V<sub>Ed</sub></b>									

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 se  $CS \geq 100$ ; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

Sollecitazioni di progetto.

**Comune di San Giorgio del Sannio**  
**Provincia di Benevento**

**RELAZIONE SULLE FONDAZIONI**

**OGGETTO:** Lavori di ristrutturazione e riqualificazione dell'area "Campo dei Monaci" in San Giorgio del Sannio alla via Sant'Antonio  
SPOGLIATOI

**COMMITTENTE:** Ente Provincia dei Frati minori di S. Maria delle Grazie

## INFORMAZIONI GENERALI

<b>Edificio</b>	Acciaio
<b>Costruzione</b>	Nuova
<b>Situazione</b>	-
<b>Intervento</b>	-
<b>Comune</b>	
<b>Provincia</b>	
<b>Oggetto</b>	Lavori di ristrutturazione e riqualificazione dell'area "Campo dei Monaci" in San Giorgio del Sannio alla via Sant'Antonio
<b>Parte d'opera</b>	SPOGLIATOI
<b>Normativa di riferimento</b>	D.M. 17/01/2018
<b>Calcolo semplificato per siti a bassa sismicità (§ 7.0)</b>	-
<b>Analisi sismica</b>	Dinamica solo Orizzontale

## MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub> [N/m <sup>3</sup> ]	α <sub>T, i</sub> [1/°C]	E [N/mm <sup>2</sup> ]	G [N/mm <sup>2</sup> ]	C <sub>Erid</sub> [%]	Stz	R <sub>ck</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	R <sub>cm</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	%R <sub>ck</sub>	γ <sub>c</sub>	Caratteristiche calcestruzzo armato				
											f <sub>cd</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub>ctd</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub>cfm</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	N	n Ac
<b>Classe C25/30_B450C - (C25/30)</b>															
004	25 000	0,000010	31 447	13 103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15	005

### 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>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

N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub> [N/m <sup>3</sup> ]	α <sub>T, i</sub> [1/°C]	E [N/mm <sup>2</sup> ]	G [N/mm <sup>2</sup> ]	Stz	LMT	f <sub>yk</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub>tk</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub>yd</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub>td</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	γ <sub>s</sub>	γ <sub>M1</sub>	γ <sub>M2</sub>	γ <sub>M3,SLV</sub>	γ <sub>M3,SLE</sub>	N <sub>Cnt</sub>	γ <sub>M7</sub> Cnt
003	78 500	0,000012	210 000	80 769	P	40	275,00	430,00	261,90	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-
							80	255,00	410,00								
<b>Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)</b>																	
005	78 500	0,000010	210 000	80 769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-
<b>8.8 - Acciaio per Bulloni - (8.8)</b>																	
006	78 500	0,000012	210 000	80 769	-	-	640,00	800,00	512,00	-	1,25	-	-	1,25	1,10	1,10	1,00
<b>S235 - Acciaio per Saldature - (S235)</b>																	
007	78 500	0,000012	210 000	80 769	-	-	235,00	360,00	223,81	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-
<b>S235 - Acciaio per Piastre - (S235)</b>																	
008	78 500	0,000012	210 000	80 769	-	40	235,00	360,00	223,81	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-
						80	215,00	360,00	204,76								

### 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>LMT</b>	Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
<b>f<sub>yk</sub></b>	Resistenza caratteristica allo snervamento
<b>f<sub>tk</sub></b>	Resistenza caratteristica a rottura
<b>f<sub>yd</sub></b>	Resistenza di calcolo
<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 - N <sub>Cnt</sub> = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
<b>NOTE</b>	[-] = Parametro non significativo per il materiale.

## ALTRI MATERIALI

N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub> [N/m <sup>3</sup> ]	α <sub>T, i</sub> [1/°C]	E [N/mm <sup>2</sup> ]	G [N/mm <sup>2</sup> ]	C <sub>Erid</sub> [%]	f <sub>rk</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	γ <sub>Rd,F</sub> / γ <sub>Rd,T</sub> / γ <sub>Rd,C</sub>	η <sub>I</sub>	η <sub>a,I</sub> / η <sub>a,E</sub> / η <sub>a,AA</sub>	TP <sub>stn</sub>	TP <sub>FRP</sub>

Caratteristiche altri materiali											
N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub> [N/m <sup>3</sup> ]	α <sub>T,i</sub> [1/°C]	E [N/mm <sup>2</sup> ]	G [N/mm <sup>2</sup> ]	C <sub>Erid</sub> [%]	f <sub>rk</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	γ <sub>Rd,F</sub> / γ <sub>Rd,T</sub> / γ <sub>Rd,C</sub>	η <sub>i</sub>	η <sub>a,I</sub> / η <sub>a,E</sub> / η <sub>a,AA</sub>	TP <sub>stn</sub>	TP <sub>FRP</sub>
001	78 500	0,000012	210 000	80 769	100	-	-	-	-	-	-
<b>CLS - (Gen)</b>											
002	25 000	0,000010	31 000	12 400	100	-	-	-	-	-	-

### 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>Erid</sub>	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E <sub>sisma</sub> = E · C <sub>Erid</sub> ].
f <sub>rk</sub>	Resistenza caratteristica a rottura.
γ <sub>Rd,F</sub> / γ <sub>Rd,T</sub> / γ <sub>Rd,C</sub>	Coefficiente parziale di modello di resistenza. γ <sub>Rd,F</sub> : "Flessione/Pressoflessione"; γ <sub>Rd,T</sub> : "Taglio/Torsione"; γ <sub>Rd,C</sub> : "Confinamento"
η <sub>i</sub>	Fattore di conversione per effetti di lunga durata.
η <sub>a,I</sub> / η <sub>a,E</sub> / η <sub>a,AA</sub>	Fattore di conversione ambientale: η <sub>a,I</sub> : esposizione "interna"; η <sub>a,E</sub> : esposizione "esterna"; η <sub>a,AA</sub> : esposizione "Ambiente Aggressivo"
TP <sub>stn</sub>	Tipo di situazione del rinforzo: "S" = rinforzo applicato in situ; "P": rinforzo di tipo preformato
TP <sub>FRP</sub>	Tipologia di composito: GFRP = "vetro/epossidica"; "AFRP" = aramidica/epossidica; CFRP = "carbonio/epossidica"; O = "Altro"

## 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> ]
Clc 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

Terreni												
N <sub>TRN</sub>	γ <sub>T</sub> [N/m <sup>3</sup> ]	γ <sub>Ts</sub> [N/m <sup>3</sup> ]	K <sub>1</sub>			φ	c <sub>u</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	c'	E <sub>d</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	E <sub>cu</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	A <sub>S-B</sub>	ST_P
			K <sub>1X</sub> [N/cm <sup>2</sup> ]	K <sub>1Y</sub> [N/cm <sup>2</sup> ]	K <sub>1Z</sub> [N/cm <sup>2</sup> ]							
<b>STRATO 1</b>												
T001	14 000	18 700	1	1	1	21	0,000	0,000	3	0	0,000	NO
<b>STRATO 2</b>												
T002	16 200	19 000	1	1	1	26	0,000	0,000	4	0	0,000	NO
<b>STRATO 3</b>												
T003	21 400	21 400	1	1	1	31	0,000	0,000	9	0	0,000	NO

### LEGENDA:

N <sub>TRN</sub>	Numero identificativo del terreno.
γ <sub>T</sub>	Peso specifico del terreno.
γ <sub>Ts</sub>	Peso specifico saturo del terreno.
K <sub>1</sub>	Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K <sub>1X</sub> ), Y (K <sub>1Y</sub> ), e Z (K <sub>1Z</sub> ).
φ	Angolo di attrito del terreno.
c <sub>u</sub>	Coesione non drenata.
c'	Coesione efficace.
E <sub>d</sub>	Modulo edometrico.
E <sub>cu</sub>	Modulo elastico in condizione non drenate.
A <sub>S-B</sub>	Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.
ST_P	[SI]: Il terreno è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra; [NO]: Il terreno NON è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra.

## STRATIGRAFIE

Stratigrafie					
N <sub>TRN</sub>	Q <sub>i</sub> [m]	Q <sub>f</sub> [m]	Cmp. S.	Add	ΔEd
<b>[S001]-STRATIGRAFIA MONACI</b>					
T001	0,00	-4,50	incoerente	sciolto	nulla
T002	-4,50	-7,00	incoerente	sciolto	nulla
T003	-7,00	INF	incoerente	denso	nulla

### LEGENDA:

N <sub>TRN</sub>	Numero identificativo della stratigrafia.
Q <sub>i</sub>	Quota iniziale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia).
Q <sub>f</sub>	Quota finale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia). INF = infinito (profondità dello strato finale).
Cmp. S.	Comportamento dello strato.
Add	Addensamento dello strato.
ΔEd	Variazione con la profondità del modulo edometrico.

## COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Cedimenti)

Combinazioni di carico per geotecnica (Cedimenti)		
π <sub>CMB</sub>	Comb	λ
001	SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5	1,00
002	SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.7 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5	1,00
003	SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1	1,00
004	SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.7	1,00
005	SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6	1,00

**Combinazioni di carico per geotecnica (Cedimenti)**

<b>n<sub>CMB</sub></b>	<b>Comb</b>	<b>λ</b>
006	SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2	1,00
007	SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6	1,00

**LEGENDA:**

**n<sub>CMB</sub>** Numero identificativo della Combinazione di Carico.

**Comb** Descrizione della Combinazione di Carico.

**λ** Moltiplicatore delle azioni orizzontali (λ=1 se tutte le azioni applicate sono in equilibrio con la reazione del terreno; λ<1 se la reazione del terreno è in grado di equilibrare solo un'aliquota delle azioni esterne).

**COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Scorrimento)**

**Combinazioni di carico per geotecnica (Scorrimento)**

<b>n<sub>CMB</sub></b>	<b>Comb</b>	<b>λ</b>
001	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8	1,00
002	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
003	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.5	1,00
004	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
005	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5	1,00
006	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
007	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05	1,00
008	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
009	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5	1,00
010	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
011	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
012	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
013	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8	1,00
014	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
015	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.5	1,00
016	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
017	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5	1,00
018	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
019	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05	1,00
020	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
021	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5	1,00
022	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
023	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
024	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
025	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5	1,00
026	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
027	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.5	1,00
028	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
029	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5	1,00
030	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
031	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05	1,00
032	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
033	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5	1,00
034	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
035	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
036	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
037	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5	1,00
038	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
039	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.5	1,00
040	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
041	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5	1,00
042	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
043	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05	1,00
044	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
045	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5	1,00
046	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
047	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
048	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
049	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0.3 * (Sy + ECy)	1,00
050	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0.3 * (Sy + ECy)	1,00
051	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0.3 * (Sy - ECy)	1,00
052	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0.3 * (Sy - ECy)	1,00
053	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0.3 * (-Sy + ECy)	1,00
054	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0.3 * (-Sy + ECy)	1,00
055	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0.3 * (-Sy - ECy)	1,00
056	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0.3 * (-Sy - ECy)	1,00



**Combinazioni di carico per geotecnica (Scorrimento)**

<b>n<sub>CMB</sub></b>	<b>Comb</b>	<b>λ</b>
100	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) - 0.3 * (Sx - ECx)	1,00
101	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) + 0.3 * (-Sx + ECx)	1,00
102	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) - 0.3 * (-Sx + ECx)	1,00
103	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) + 0.3 * (-Sx - ECx)	1,00
104	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) - 0.3 * (-Sx - ECx)	1,00
105	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0.3 * (Sx + ECx)	1,00
106	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0.3 * (Sx + ECx)	1,00
107	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0.3 * (Sx - ECx)	1,00
108	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0.3 * (Sx - ECx)	1,00
109	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0.3 * (-Sx + ECx)	1,00
110	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0.3 * (-Sx + ECx)	1,00
111	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0.3 * (-Sx - ECx)	1,00
112	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0.3 * (-Sx - ECx)	1,00

**LEGENDA:**

**n<sub>CMB</sub>** Numero identificativo della Combinazione di Carico.  
**Comb** Descrizione della Combinazione di Carico.  
**λ** Moltiplicatore delle azioni orizzontali (λ=1 se tutte le azioni applicate sono in equilibrio con la reazione del terreno; λ<1 se la reazione del terreno è in grado di equilibrare solo un'aliquota delle azioni esterne).

**DATI GENERALI ANALISI SISMICA**

Dati generali analisi sismica											
<b>Ang</b>	<b>NV</b>	<b>CD</b>	<b>MP</b>	<b>Dir</b>	<b>TS</b>	<b>EcA</b>	<b>Ir<sub>Temp</sub></b>	<b>C.S.T.</b>	<b>RP</b>	<b>RH</b>	<b>ξ</b>
[°]											[%]
0	3	ND	ac	X Y	- -	S	N	C	SI	SI	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] = Media - [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 - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%;  
 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** Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.

**Ir<sub>Temp</sub>** Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = 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] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.

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

**RH** Regolarità 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 COMPORTAMENTO**

Fattori di comportamento						
<b>Dir</b>	<b>q'</b>	<b>q</b>	<b>q<sub>0</sub></b>	<b>K<sub>R</sub></b>	<b>α<sub>u</sub>/α<sub>1</sub></b>	<b>k<sub>w</sub></b>
X	-	1,500	-	-	-	-
Y	-	1,500	-	-	-	-
Z	-	1,000	-	-	-	-

**LEGENDA:**

**q'** Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)

**q** Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).

**q<sub>0</sub>** Valore di base (comprensivo di k<sub>w</sub>).

**K<sub>R</sub>** Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..

**α<sub>u</sub>/α<sub>1</sub>** Rapporto di sovrarresistenza.

**k<sub>w</sub>** Fattore di riduzione di q<sub>0</sub>.



Stato Limite	T <sub>r</sub> [t]	a <sub>g</sub> /g	Amplif. Stratigrafica		F <sub>0</sub>	F <sub>v</sub>	T <sup>*</sup> <sub>c</sub> [s]	T <sub>B</sub> [s]	T <sub>C</sub> [s]	T <sub>D</sub> [s]
			S <sub>s</sub>	C <sub>c</sub>						
SLO	45	0,0777	1,500	1,581	2,334	0,878	0,289	0,153	0,458	1,911
SLD	75	0,1020	1,500	1,540	2,308	0,995	0,313	0,161	0,482	2,008
SLV	712	0,2947	1,287	1,445	2,337	1,713	0,380	0,183	0,549	2,779
SLC	1462	0,3879	1,142	1,415	2,397	2,015	0,405	0,191	0,573	3,151

### LEGENDA:

- T<sub>r</sub>** Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.  
**a<sub>g</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 T<sub>c</sub> allo SLO/SLD/SLV/SLC.  
**F<sub>0</sub>** Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.  
**F<sub>v</sub>** Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale.  
**T<sup>\*</sup><sub>c</sub>** Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.  
**T<sub>B</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>D</sub>** Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

CI Ed	V <sub>N</sub> [t]	V <sub>R</sub> [t]	Lat. [°ssdc]	Long. [°ssdc]	Q <sub>a</sub> [m]	C <sub>Top</sub>	S <sub>T</sub>
3	50	75	41.063727	14.852478	396	T1	1,00

### LEGENDA:

- CI Ed** Classe dell'edificio  
**V<sub>N</sub>** Vita nominale ([t] = anni).  
**V<sub>R</sub>** Periodo di riferimento. [t] = anni.  
**Lat.** Latitudine geografica del sito.  
**Long.** Longitudine geografica del sito.  
**Q<sub>a</sub>** Altitudine geografica del sito.  
**C<sub>Top</sub>** 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> [N·s <sup>2</sup> /m]	M <sub>SLU</sub> [N·s <sup>2</sup> /m]	M <sub>Ecc.SLU</sub> [N·s <sup>2</sup> /m]	M <sub>SLD</sub> [N·s <sup>2</sup> /m]	M <sub>Ecc.SLD</sub> [N·s <sup>2</sup> /m]	%T.M <sub>Ecc</sub> [%]	ΣV <sub>Ed,SLU</sub> [N]
X	486 001	83 515	83 130	83 515	83 130	99,54	484 039
Y	486 001	83 515	81 432	83 515	81 432	97,51	484 039
Z	486 001	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 VIBRAZIONE MODI DI VIBRAZIONE N.3

Sp <sub>tr</sub>	T [s]	a <sub>q,o</sub> [m/s <sup>2</sup> ]	a <sub>q,v</sub> [m/s <sup>2</sup> ]	Γ	CM	%M.M [%]	M <sub>Ecc</sub> [N·s <sup>2</sup> /m]
<b>Modo Vibrazione n. 1</b>							
SLU-X	0,385	5,796	0,000	-287,367	-1,0779	98,88	82 580
SLU-Y	0,385	5,796	0,000	5,579	0,0209	0,04	31
SLU-Z	0,000	0,000	2,118	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,385	3,465	0,000	-287,367	-1,0779	98,88	82 580
SLD-Y	0,385	3,465	0,000	5,579	0,0209	0,04	31
SLD-Z	0,000	0,000	0,432	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,465	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,465	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,118	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 2</b>							
SLU-X	0,310	5,796	0,000	12,053	0,0293	0,17	145
SLU-Y	0,310	5,796	0,000	270,480	0,6576	87,60	73 160
SLU-Z	0,000	0,000	2,118	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,310	3,465	0,000	12,053	0,0293	0,17	145
SLD-Y	0,310	3,465	0,000	270,480	0,6576	87,60	73 160
SLD-Z	0,000	0,000	0,432	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,465	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,465	0,000	-	-	-	-

















Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dff</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dff</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dff</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]							
	I		18	522	0,045 24	0,045 24	85,0 0		23	213	0,045 24	0,045 24	NS		-2	245	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		24	1 882	0,045 24	0,045 24	23,5 7		0	4 086	0,045 24	0,045 24	11,7 3		0	4 416	0,045 24	0,045 24	10,85
P	S	00194	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00195	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00196	1	482	0,045 24	0,045 24	99,41
	I		50	262	0,045 24	0,045 24	NS		14	666	0,045 24	0,045 24	66,6 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-4	5 155	0,045 24	0,045 24	9,30		-2	4 560	0,045 24	0,045 24	10,5 1		0	3 690	0,045 24	0,045 24	12,99
P	S	00197	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00198	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00199	5	485	0,045 24	0,045 24	98,80
	I		-7	781	0,045 24	0,045 24	61,3 5		10	819	0,045 24	0,045 24	58,5 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		194	675	0,045 24	0,045 24	65,7 0		0	1 079	0,045 24	0,045 24	41,12
	I		185	2 530	0,045 24	0,045 24	17,5 3		194	2 441	0,045 24	0,045 24	18,1 7		0	2 421	0,045 24	0,045 24	18,33
P	S	00200	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00201	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00202	-4	259	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-42	750	0,045 24	0,045 24	63,9 0		60	518	0,045 24	0,045 24	85,6 4		-4	28	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		282	1 210	0,045 24	0,045 24	36,6 4		217	522	0,045 24	0,045 24	84,9 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		282	2 208	0,045 24	0,045 24	20,0 8		217	2 050	0,045 24	0,045 24	21,6 3		-3	1 172	0,045 24	0,045 24	37,86
P	S	00203	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00204	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00205	15	355	0,045 24	0,045 24	NS
	I		199	523	0,045 24	0,045 24	84,7 9		214	697	0,045 24	0,045 24	63,6 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		377	523	0,045 24	0,045 24	84,7 5		2	960	0,045 24	0,045 24	46,22
	I		-29	1 375	0,045 24	0,045 24	34,8 5		377	1 704	0,045 24	0,045 24	26,0 1		2	1 978	0,045 24	0,045 24	22,43
P	S	00206	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00207	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00208	4	406	0,045 24	0,045 24	NS
	I		10	619	0,045 24	0,045 24	77,4 1		-16	806	0,045 24	0,045 24	59,4 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		169	1 415	0,045 24	0,045 24	31,3 4		176	1 330	0,045 24	0,045 24	33,3 5		-10	684	0,045 24	0,045 24	64,87
	I		169	2 288	0,045 24	0,045 24	19,3 8		176	1 974	0,045 24	0,045 24	22,4 7		-10	2 232	0,045 24	0,045 24	19,88
P	S	00209	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00210	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00211	25	82	0,045 24	0,045 24	NS
	I		2	686	0,045 24	0,045 24	69,8 5		12	388	0,045 24	0,045 24	NS		25	58	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		165	28	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		165	2 329	0,045 24	0,045 24	19,0 4		106	2 483	0,045 24	0,045 24	17,8 6		2	2 515	0,045 24	0,045 24	17,64
P	S	00212	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00213	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00214	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2	306	0,045 24	0,045 24	NS		1	311	0,045 24	0,045 24	NS		0	36	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		42	147	0,045 24	0,045 24	NS		4	126	0,045 24	0,045 24	NS
	I		34	2 654	0,045 24	0,045 24	16,7 2		42	1 849	0,045 24	0,045 24	23,9 9		4	1 063	0,045 24	0,045 24	41,74
P	S	00311	-6 004	1 813	0,045 24	0,045 24	24,8 8	00312	-843	69	0,045 24	0,045 24	NS	00313	8 134	1 862	0,045 24	0,045 24	23,29
	I		-6 004	6 051	0,045 24	0,045 24	7,45		-843	2 105	0,045 24	0,045 24	21,1 3		8 134	1 997	0,045 24	0,045 24	21,72
S	S		61 676	8 941	0,045 24	0,045 24	4,10		3 173	3 897	0,045 24	0,045 24	11,2 9		30 878	6 759	0,045 24	0,045 24	6,00
	I		61 676	7 149	0,045 24	0,045 24	5,13		3 173	5 474	0,045 24	0,045 24	8,03		30 878	11 451	0,045 24	0,045 24	3,54
P	S	00314	6 440	1 115	0,045 24	0,045 24	39,0 8	00315	5 509	1 304	0,045 24	0,045 24	33,5 1	00316	19 542	2 153	0,045 24	0,045 24	19,49
	I		6 440	329	0,045 24	0,045 24	NS		5 323	150	0,045 24	0,045 24	NS		19 542	1 276	0,045 24	0,045 24	32,88
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7 899	1 026	0,045 24	0,045 24	42,3 0		50 686	2 447	0,045 24	0,045 24	15,55
	I		1 132	6 000	0,045 24	0,045 24	7,37		7 899	9 639	0,045 24	0,045 24	4,50		50 686	11 377	0,045 24	0,045 24	3,35
P	S	00317	8 705	1 165	0,045 24	0,045 24	40,2 0	00318	9 962	190	0,045 24	0,045 24	NS	00319	2 006	367	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9 962	801	0,045 24	0,045 24	53,8 6		2 006	1 303	0,045 24	0,045 24	33,86
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		26 407	4 518	0,045 24	0,045 24	9,10		25 886	59	0,045 24	0,045 24	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		15 761	5 133	0,045 24	0,045 24	8,27		26 407	7 740	0,045 24	0,045 24	5,31		32 946	1 874	0,045 24	0,045 24	21,50
P	S	00320	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00321	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00322	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-4 764	2 673	0,045 24	0,045 24	16,8 2		-6 421	3 018	0,045 24	0,045 24	14,9 6		-13 739	3 282	0,045 24	0,045 24	14,03
S	S		17 491	8 266	0,045 24	0,045 24	5,11		28 233	11 499	0,045 24	0,045 24	3,55		3 727	15 481	0,045 24	0,045 24	3,07
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00323	-9 834	167	0,045 24	0,045 24	NS	00324	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00325	5 835	2 137	0,045 24	0,045 24	20,43
	I		-9 486	2 421	0,045 24	0,045 24	18,8 1		8 372	1 652	0,045 24	0,045 24	26,2 3		5 835	1 242	0,045 24	0,045 24	35,15
S	S		6 287	8 831	0,045 24	0,045 24	4,94		39 859	4 394	0,045 24	0,045 24	8,97		10 365	2 710	0,045 24	0,045 24	15,90
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		29 132	1 195	0,045 24	0,045 24	34,1 1		10 365	7 302	0,045 24	0,045 24	5,90
P	S	00326	-12 538	3 234	0,045 24	0,045 24	14,1 9	00327	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00328	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		21 824	246	0,045 24	0,045 24	NS		14 782	8 487	0,045 24	0,045 24	5,01
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		26 571	716	0,045 24	0,045 24	57,3 8		5 248	56	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-711	7 738	0,045 24	0,045 24	5,75		26 571	1 793	0,045 24	0,045 24	22,9 1		5 248	1 921	0,045 24	0,045 24	22,76
P	S	00329	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00330	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00331	42 246	3 305	0,045 24	0,045 24	11,84
	I		20 976	9 647	0,045 24	0,045 24	4,33		106 815	14 761	0,090 48	0,090 48	7,64		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		61 535	1 729	0,045 24	0,045 24	21,2 2		76 683	3 320	0,045 24	0,045 24	10,4 7		40 284	165	0,045 24	0,045 24	NS
	I		61 535	3 679	0,045 24	0,045 24	9,97		76 683	9 327	0,045 24	0,045 24	3,73		40 284	1 337	0,045 24	0,045 24	29,45
P	S	00332	8 380	1 432	0,045 24	0,045 24	30,2 6	00333	8 531	5 496	0,045 24	0,045 24	8,53	00334	14 960	6 856	0,045 24	0,045 24	6,20
	I		8 380	886	0,045 24	0,045 24	48,9 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		14 960	3 150	0,045 24	0,045 24	13,50
S	S		-3 099	359	0,045 24	0,045 24	NS		907	2 576	0,045 24	0,045 24	17,1 8		38 980	722	0,045 24	0,045 24	54,76
	I		-1 842	427	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		38 980	2 057	0,045 24	0,045 24	19,22
P	S	00335	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00336	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00337	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		67 450	11 909	0,045 24	0,045 24	3,02		19 055	8 515	0,045 24	0,045 24	4,93		6 720	7 177	0,045 24	0,045 24	6,56
S	S		167 128	2 251	0,045 24	0,045 24	10,1 5		92 367	3 624	0,045 24	0,045 24	9,03		51 692	4 083	0,045 24	0,045 24	9,29
	I		167 128	6 840	0,045 24	0,045 24	3,34		92 367	4 055	0,045 24	0,045 24	8,07		51 692	3 589	0,045 24	0,045 24	10,57
P	S	00338	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00339	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00340	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		48 749	6 788	0,045 24	0,045 24	5,64		12 142	7 621	0,045 24	0,045 24	5,63		10 802	7 054	0,045 24	0,045 24	6,60
S	S		69 175	1 071	0,045 24	0,045 24	33,3 5		40 688	1 122	0,045 24	0,045 24	35,0 4		62 146	1 486	0,045 24	0,045 24	24,64
	I		69 175	1 358	0,045 24	0,045 24	26,3 0		40 688	697	0,045 24	0,045 24	56,4 1		62 146	2 117	0,045 24	0,045 24	17,29
P	S	00341	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00342	21 362	1 161	0,045 24	0,045 24	2,81	00343	54 728	269	0,045 24	0,045 24	NS
	I		60 418	7 662	0,045 24	0,045 24	4,81		21 362	11 017	0,090 48	0,090 48	6,17		54 728	11 972	0,045 24	0,045 24	3,14
S	S		37 254	1 349	0,045 24	0,045 24	29,4 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		16 439	6 526	0,045 24	0,045 24	6,49
	I		40 580	1 618	0,045 24	0,045 24	24,3 1		34 950	2 887	0,045 24	0,045 24	13,8 7		16 439	8 759	0,045 24	0,045 24	4,83
P	S	00344	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00345	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00346	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		49 199	5 825	0,045 24	0,045 24	6,57		9 336	8 903	0,045 24	0,045 24	5,25		18 023	7 806	0,045 24	0,045 24	5,85
S	S		59 886	508	0,045 24	0,045 24	72,6 4		100 805	611	0,045 24	0,045 24	51,8 0		45 751	1 812	0,045 24	0,045 24	21,35
	I		59 886	1 940	0,045 24	0,045 24	19,0 2		100 805	1 251	0,045 24	0,045 24	25,3 0		45 751	2 040	0,045 24	0,045 24	18,96
P	S	00347	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00348	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00349	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		30 856	5 688	0,045 24	0,045 24	7,13		18 778	7 267	0,045 24	0,045 24	5,79		15 932	7 246	0,045 24	0,045 24	6,34
S	S		14 712	1 334	0,045 24	0,045 24	31,9 0		65 323	640	0,045 24	0,045 24	56,5 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		14 712	1 094	0,045 24	0,045 24	38,9 0		65 323	1 159	0,045 24	0,045 24	31,2 4		19 685	1 323	0,045 24	0,045 24	31,70
P	S	00350	48 226	1 089	0,045 24	0,045 24	35,2 4	00351	101 351	4 926	0,045 24	0,045 24	6,41	00352	27 076	2 920	0,045 24	0,045 24	14,05
	I		48 226	8 692	0,045 24	0,045 24	4,41		101	7 085	0,045 24	0,045 24	4,46		27 076	3 188	0,045 24	0,045 24	12,87

**Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU**

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dff</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dff</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dff</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
			24		24				351		24	24					24	24	
S	S		16 029	491	0,045 24	0,045 24	86,3 4		78 963	5 425	0,045 24	0,045 24			23 808	1 293	0,045 24	0,045 24	32,04
	I		49 694	2 130	0,045 24	0,045 24	17,9 3		78 963	15 415	0,045 24	0,045 24		2,24	23 808	9 741	0,045 24	0,045 24	4,25
P	S	00353	9 376	1 594	0,045 24	0,045 24	27,1 1	00354	11 819	1 319	0,045 24	0,045 24	32,5 4	00355	12 754	2 004	0,045 24	0,045 24	23,12
	I		9 376	859	0,045 24	0,045 24	50,3 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		7 722	6 565	0,045 24	0,045 24	6,61		6 117	5 144	0,045 24	0,045 24	8,48		-5 746	5 917	0,045 24	0,045 24	7,62
P	S	00356	15 019	1 883	0,045 24	0,045 24	24,4 6	00357	13 845	1 466	0,045 24	0,045 24	31,5 1	00358	16 693	771	0,045 24	0,045 24	54,88
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		16 693	684	0,045 24	0,045 24	61,86
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4 784	5 441	0,045 24	0,045 24	8,05		2 583	5 961	0,045 24	0,045 24	7,39		15 606	2 164	0,045 24	0,045 24	19,61
P	S	00359	24 379	1 253	0,045 24	0,045 24	33,0 1	00360	18 942	3 151	0,045 24	0,045 24	13,3 4	00361	76 451	6 856	0,045 24	0,045 24	5,07
	I		24 379	1 776	0,045 24	0,045 24	23,2 9		18 942	4 332	0,045 24	0,045 24	9,70		76 451	8 706	0,045 24	0,045 24	4,00
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		22 322	1 222	0,045 24	0,045 24	34,0 5		76 487	7 292	0,045 24	0,045 24	4,77
	I		32 872	790	0,045 24	0,045 24	51,0 1		22 322	5 312	0,045 24	0,045 24	7,83		76 487	12 607	0,045 24	0,045 24	2,76
P	S	00362	45 668	723	0,045 24	0,045 24	53,5 2	00363	14 432	801	0,045 24	0,045 24	53,1 7	00364	10 073	1 548	0,045 24	0,045 24	27,86
	I		59 412	425	0,045 24	0,045 24	95,3 9		14 432	1 763	0,045 24	0,045 24	24,1 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		105 896	3 811	0,045 24	0,045 24	8,13		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 158	1 272	0,045 24	0,045 24	34,77
	I		105 896	1 617	0,045 24	0,045 24	19,1 6		73 477	6 778	0,045 24	0,045 24	5,19		1 158	1 880	0,045 24	0,045 24	23,53
P	S	00365	21 437	1 659	0,045 24	0,045 24	25,1 5	00366	14 366	2 931	0,045 24	0,045 24	14,5 3	00367	89 963	6 236	0,045 24	0,045 24	5,30
	I		21 437	1 252	0,045 24	0,045 24	33,3 2		14 366	4 058	0,045 24	0,045 24	10,5 0		89 963	8 596	0,045 24	0,045 24	3,85
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		57 398	6 358	0,045 24	0,045 24	2,11
	I		23 077	5 334	0,045 24	0,045 24	7,78		97 505	5 337	0,045 24	0,045 24	6,01		57 398	14 582	0,090 48	0,090 48	8,61
P	S	00368	51 883	6 161	0,045 24	0,045 24	6,15	00369	39 912	3 472	0,045 24	0,045 24	11,3 5	00370	17 718	2 334	0,045 24	0,045 24	18,07
	I		51 883	8 291	0,045 24	0,045 24	4,57		39 912	3 497	0,045 24	0,045 24	11,2 7		17 718	1 273	0,045 24	0,045 24	33,14
S	S		86 344	6 393	0,045 24	0,045 24	5,24		13 503	173	0,045 24	0,045 24	NS		7 362	1 095	0,045 24	0,045 24	39,69
	I		86 344	11 331	0,045 24	0,045 24	2,96		13 503	4 995	0,045 24	0,045 24	8,55		7 362	4 309	0,045 24	0,045 24	10,09
P	S	00371	14 858	1 248	0,045 24	0,045 24	34,0 9	00372	8 136	1 719	0,045 24	0,045 24	27,2 9	00373	10 144	2 392	0,045 24	0,045 24	19,51
	I		14 858	686	0,045 24	0,045 24	62,0 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-6 058	1 056	0,045 24	0,045 24	42,72
	I		22 983	4 925	0,045 24	0,045 24	8,43		-718	4 800	0,045 24	0,045 24	9,26		-3 573	4 738	0,045 24	0,045 24	9,46
P	S	00374	14 456	1 135	0,045 24	0,045 24	40,6 4	00375	14 227	709	0,045 24	0,045 24	60,1 1	00376	10 304	1 212	0,045 24	0,045 24	35,56
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		14 227	837	0,045 24	0,045 24	50,9 2		10 304	2 346	0,045 24	0,045 24	18,37
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		14 425	5 174	0,045 24	0,045 24	8,23		23 284	6 532	0,045 24	0,045 24	6,35		22 210	360	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00377	34 755	1 786	0,045 24	0,045 24	22,4 3	00378	37 247	1 857	0,045 24	0,045 24	21,4 1	00379	15 483	1 270	0,045 24	0,045 24	33,43
	I		34 755	5 132	0,045 24	0,045 24	7,81		37 247	5 345	0,045 24	0,045 24	7,44		15 483	1 752	0,045 24	0,045 24	24,24
S	S		48 002	223	0,045 24	0,045 24	NS		36 804	97	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		48 002	9 063	0,045 24	0,045 24	4,24		97 077	7 195	0,045 24	0,045 24	4,47		28 084	5 445	0,045 24	0,045 24	7,51
P	S	00380	9 921	1 277	0,045 24	0,045 24	33,7 9	00381	8 782	1 430	0,045 24	0,045 24	32,7 5	00382	16 318	1 764	0,045 24	0,045 24	26,02
	I		9 921	530	0,045 24	0,045 24	81,4 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3 206	5 572	0,045 24	0,045 24	7,89		7 664	5 602	0,045 24	0,045 24	7,75		2 187	5 889	0,045 24	0,045 24	7,49

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]	
P	S	00383	15 322	1 653	0,045 24	0,045 24	27,8 4	00384	10 053	757	0,045 24	0,045 24	56,9 8	00385	4 134	563	0,045 24	0,045 24	77,91
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10 053	535	0,045 24	0,045 24	80,6 2		4 134	358	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2 250	6 632	0,045 24	0,045 24	6,65		30 352	5 701	0,045 24	0,045 24	7,12		21 518	5 459	0,045 24	0,045 24	7,64
P	S	00386	2 582	900	0,045 24	0,045 24	48,9 5	00387	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00388	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2 582	1 885	0,045 24	0,045 24	23,3 7		33 827	5 878	0,045 24	0,045 24	6,84		174 820	14 587	0,045 24	0,045 24	1,50
S	S		24 744	2 549	0,045 24	0,045 24	16,2 1		174 126	1 499	0,045 24	0,045 24	14,6 1		49 925	1 569	0,045 24	0,045 24	24,32
	I		24 744	6 502	0,045 24	0,045 24	6,35		174 126	9 039	0,045 24	0,045 24	2,42		49 925	6 861	0,045 24	0,045 24	5,56
P	S	00389	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00390	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00391	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		8 660	15 826	0,045 24	0,045 24	2,96		-3 951	12 660	0,045 24	0,045 24	3,82		77 575	8 554	0,045 24	0,045 24	4,05
S	S		54 897	1 621	0,045 24	0,045 24	23,1 5		16 193	1 084	0,045 24	0,045 24	39,0 9		64 903	1 682	0,045 24	0,045 24	21,56
	I		54 897	2 240	0,045 24	0,045 24	16,7 5		16 193	1 371	0,045 24	0,045 24	30,9 1		64 903	3 978	0,045 24	0,045 24	9,12
P	S	00392	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00393	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00394	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		49 429	10 345	0,045 24	0,045 24	3,69		4 768	12 305	0,045 24	0,045 24	3,85		14 080	11 788	0,045 24	0,045 24	3,62
S	S		42 107	3 570	0,045 24	0,045 24	10,9 6		6 521	330	0,045 24	0,045 24	NS		41 470	994	0,045 24	0,045 24	39,46
	I		42 107	1 736	0,045 24	0,045 24	22,5 5		6 521	1 212	0,045 24	0,045 24	35,9 5		41 470	1 565	0,045 24	0,045 24	25,06
P	S	00395	100 553	785	0,045 24	0,045 24	40,3 6	00396	140 449	5 384	0,045 24	0,045 24	4,91	00397	37 575	2 238	0,045 24	0,045 24	17,74
	I		100 553	17 772	0,045 24	0,045 24	1,78		140 449	9 159	0,045 24	0,045 24	2,89		37 575	4 160	0,045 24	0,045 24	9,55
S	S		48 483	1 592	0,045 24	0,045 24	24,0 8		56 205	2 217	0,045 24	0,045 24	16,8 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		48 483	5 322	0,045 24	0,045 24	7,20		56 205	16 043	0,045 24	0,045 24	2,33		66 901	3 835	0,045 24	0,045 24	9,39
P	S	00398	9 351	1 647	0,045 24	0,045 24	26,2 4	00399	9 785	1 240	0,045 24	0,045 24	34,8 1	00400	10 068	1 856	0,045 24	0,045 24	25,14
	I		9 351	927	0,045 24	0,045 24	46,6 2		9 785	24	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4 187	9 990	0,045 24	0,045 24	4,39		2 395	6 379	0,045 24	0,045 24	6,91		15 639	7 835	0,045 24	0,045 24	5,42
P	S	00401	14 635	579	0,045 24	0,045 24	79,6 2	00402	7 915	587	0,045 24	0,045 24	73,9 3	00403	9 744	1 356	0,045 24	0,045 24	31,84
	I		9 179	208	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-1 400	5 916	0,045 24	0,045 24	7,53		22 831	10 178	0,045 24	0,045 24	4,43		22 200	9 634	0,045 24	0,045 24	4,69
P	S	00404	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00405	5 602	3 189	0,045 24	0,045 24	13,7 0	00406	88 218	5 241	0,045 24	0,045 24	6,35
	I		32 764	2 579	0,045 24	0,045 24	15,6 3		5 602	2 853	0,045 24	0,045 24	15,3 1		88 218	8 099	0,045 24	0,045 24	4,11
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		25 362	8 618	0,045 24	0,045 24	4,78
	I		83 502	9 320	0,045 24	0,045 24	4,03		40 245	7 016	0,045 24	0,045 24	5,61		25 362	11 210	0,045 24	0,045 24	3,68
P	S	00407	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00408	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00409	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		37	644	0,045 24	0,045 24	68,8 9		0	1 320	0,045 24	0,045 24	33,6 1		0	520	0,045 24	0,045 24	92,15
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3	500	0,045 24	0,045 24	88,7 4		0	1 217	0,045 24	0,045 24	36,4 6		0	494	0,045 24	0,045 24	97,00
P	S	00410	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00411	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00412	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		5	674	0,045 24	0,045 24	65,8 3		0	843	0,045 24	0,045 24	56,8 4		210	2 593	0,045 24	0,045 24	17,10
S	S		0	36	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	577	0,045 24	0,045 24	76,9 0		15	1 415	0,045 24	0,045 24	31,3 6		236	1 425	0,045 24	0,045 24	31,12
P	S	00413	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00414	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00415	242	756	0,045 24	0,045 24	58,65
	I		652	5 313	0,045 24	0,045 24	9,00		2 024	4 124	0,045 24	0,045 24	10,7 0		242	2 550	0,045 24	0,045 24	17,39
S	S		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		1 743	1 084	0,045 24	0,045 24	40,7 3		470	1 937	0,045 24	0,045 24	24,7 1		-187	2 855	0,045 24	0,045 24	16,79
P	S	00416	-3	1 140	0,045 24	0,045 24	38,9 2	00417	1 322	1 372	0,045 24	0,045 24	32,2 2	00418	-266	969	0,045 24	0,045 24	45,82
	I		-3	886	0,045 24	0,045 24	50,0 8		1 322	117	0,045 24	0,045 24	NS		-266	745	0,045 24	0,045 24	59,60
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		88	2 700	0,045 24	0,045 24	17,7 4		-1 553	2 671	0,045 24	0,045 24	18,0 1		1 155	2 321	0,045 24	0,045 24	20,58
P	S	00419	459	982	0,045 24	0,045 24	45,1 3	00420	333	62	0,045 24	0,045 24	NS	00421	198	670	0,045 24	0,045 24	66,19
	I		459	1 899	0,045 24	0,045 24	23,3 4		333	2 723	0,045 24	0,045 24	16,2 8		198	3 174	0,045 24	0,045 24	13,97
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-222	2 311	0,045 24	0,045 24	20,7 5		337	2 076	0,045 24	0,045 24	21,3 5		272	2 243	0,045 24	0,045 24	19,77
P	S	00422	383	2 100	0,045 24	0,045 24	21,1 1	00423	-15	4 186	0,045 24	0,045 24	10,6 0	00424	885	6 593	0,045 24	0,045 24	6,71
	I		383	3 144	0,045 24	0,045 24	14,1 0		-15	3 832	0,045 24	0,045 24	11,5 8		885	4 213	0,045 24	0,045 24	10,51
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		204	2 606	0,045 24	0,045 24	17,0 2		159	2 852	0,045 24	0,045 24	15,5 5		-679	2 480	0,045 24	0,045 24	17,93
P	S	00425	-884	6 569	0,045 24	0,045 24	6,77	00426	-25	2 104	0,045 24	0,045 24	21,0 9	00427	8	632	0,045 24	0,045 24	70,21
	I		-884	3 082	0,045 24	0,045 24	14,4 3		-25	3 153	0,045 24	0,045 24	14,0 7		8	10 423	0,045 24	0,045 24	4,26
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 655	3 577	0,045 24	0,045 24	13,3 4		67	2 995	0,045 24	0,045 24	16,0 0		0	1 712	0,045 24	0,045 24	25,92
P	S	00428	0	1 250	0,045 24	0,045 24	35,5 0	00429	0	1 882	0,045 24	0,045 24	23,5 8	00430	0	3 849	0,045 24	0,045 24	11,53
	I		0	13 591	0,045 24	0,045 24	3,26		0	5 781	0,045 24	0,045 24	7,68		0	140	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	116	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	1 021	0,045 24	0,045 24	43,4 6		0	2 470	0,045 24	0,045 24	17,9 6		0	2 404	0,045 24	0,045 24	19,93
P	S	00431	0	6 955	0,045 24	0,045 24	6,38	00432	0	6 846	0,045 24	0,045 24	6,48	00433	0	5 246	0,045 24	0,045 24	8,46
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	371	0,045 24	0,045 24	NS		0	3 570	0,045 24	0,045 24	12,43
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	2 427	0,045 24	0,045 24	19,7 4		0	2 302	0,045 24	0,045 24	20,8 2		0	2 680	0,045 24	0,045 24	16,56
P	S	00434	0	2 909	0,045 24	0,045 24	15,2 5	00435	0	1 192	0,045 24	0,045 24	37,2 2	00436	0	187	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	8 957	0,045 24	0,045 24	4,95		0	12 151	0,045 24	0,045 24	3,65		0	6 558	0,045 24	0,045 24	6,77
S	S		0	459	0,045 24	0,045 24	96,6 7		0	345	0,045 24	0,045 24	NS		0	174	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	2 268	0,045 24	0,045 24	19,5 6		0	1 637	0,045 24	0,045 24	27,1 0		0	3 137	0,045 24	0,045 24	14,14
P	S	00437	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00438	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00439	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	1 854	0,045 24	0,045 24	23,9 3		304	1 639	0,045 24	0,045 24	27,0 5		11 294	6 042	0,045 24	0,045 24	7,11
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	3 434	0,045 24	0,045 24	12,9 2		268	3 801	0,045 24	0,045 24	11,6 6		8 442	4 186	0,045 24	0,045 24	10,35
P	S	00440	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00441	1 617	1 407	0,045 24	0,045 24	31,3 9	00442	-331	959	0,045 24	0,045 24	46,31
	I		22 019	5 611	0,045 24	0,045 24	7,42		1 617	4 515	0,045 24	0,045 24	9,78		-331	1 451	0,045 24	0,045 24	30,61
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		36 170	3 721	0,045 24	0,045 24	10,7 2		4 505	8 124	0,045 24	0,045 24	5,83		2 328	6 988	0,045 24	0,045 24	6,82
P	S	00443	4 026	803	0,045 24	0,045 24	54,6 4	00444	2 803	873	0,045 24	0,045 24	50,4 3	00445	-1 307	1 214	0,045 24	0,045 24	36,68
	I		4 026	436	0,045 24	0,045 24	NS		2 803	117	0,045 24	0,045 24	NS		-1 307	1 523	0,045 24	0,045 24	29,24
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-4 061	6 129	0,045 24	0,045 24	7,90		3 606	6 268	0,045 24	0,045 24	7,57		7 931	6 854	0,045 24	0,045 24	6,85
P	S	00446	9 193	1 559	0,045 24	0,045 24	27,7 3	00447	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00448	15 521	2 454	0,045 24	0,045 24	17,30

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		9 193	4 286	0,045 24	0,045 24	10,0 9		12 854	4 285	0,045 24	0,045 24	9,99		15 521	5 061	0,045 24	0,045 24	8,39
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		861	6 993	0,045 24	0,045 24	6,84		7 241	4 535	0,045 24	0,045 24	9,59		14 758	5 019	0,045 24	0,045 24	8,48
P	S	00449	1 672	2 130	0,045 24	0,045 24	20,7 3	00450	3 534	3 744	0,045 24	0,045 24	11,7 4	00451	22 926	8 779	0,045 24	0,045 24	4,73
	I		1 672	3 379	0,045 24	0,045 24	13,0 7		3 534	4 438	0,045 24	0,045 24	9,90		22 926	4 771	0,045 24	0,045 24	8,71
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1 187	230	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 443	7 168	0,045 24	0,045 24	6,17		-1 187	7 647	0,045 24	0,045 24	5,82		23 535	6 011	0,045 24	0,045 24	6,90
P	S	00452	6 137	6 273	0,045 24	0,045 24	6,95	00453	-58	2 301	0,045 24	0,045 24	19,2 9	00454	12	1 425	0,045 24	0,045 24	31,14
	I		6 137	1 648	0,045 24	0,045 24	26,4 7		-58	7 988	0,045 24	0,045 24	5,56		0	23 112	0,045 24	0,045 24	1,92
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-5 790	7 134	0,045 24	0,045 24	6,82		229	7 840	0,045 24	0,045 24	5,66		0	6 689	0,045 24	0,045 24	6,63
P	S	00455	0	2 653	0,045 24	0,045 24	16,7 2	00456	0	3 667	0,045 24	0,045 24	12,1 0	00457	0	6 484	0,045 24	0,045 24	6,84
	I		0	13 683	0,045 24	0,045 24	3,24		0	2 699	0,045 24	0,045 24	16,4 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1	9 956	0,045 24	0,045 24	4,46		0	6 761	0,045 24	0,045 24	7,09		0	4 438	0,045 24	0,045 24	10,80
P	S	00458	0	7 947	0,045 24	0,045 24	5,58	00459	0	6 655	0,045 24	0,045 24	6,67	00460	0	4 602	0,045 24	0,045 24	9,64
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	1 559	0,045 24	0,045 24	28,4 6		0	7 210	0,045 24	0,045 24	6,15
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	3 756	0,045 24	0,045 24	12,7 6		0	4 872	0,045 24	0,045 24	9,84		1	7 931	0,045 24	0,045 24	5,59
P	S	00461	1	1 840	0,045 24	0,045 24	24,1 1	00462	0	935	0,045 24	0,045 24	47,4 6	00463	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1	17 992	0,045 24	0,045 24	2,47		0	13 358	0,045 24	0,045 24	3,32		0	3 004	0,045 24	0,045 24	14,77
S	S		0	2 321	0,045 24	0,045 24	19,1 2		0	1 429	0,045 24	0,045 24	31,0 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	10 229	0,045 24	0,045 24	4,34		0	10 751	0,045 24	0,045 24	4,13		0	7 265	0,045 24	0,045 24	6,11
P	S	00464	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00465	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00466	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	666	0,045 24	0,045 24	71,9 5		1 223	3 510	0,045 24	0,045 24	12,6 0		231 982	16 252	0,090 48	0,090 48	6,32
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		35	4 823	0,045 24	0,045 24	9,20		1 630	8 118	0,045 24	0,045 24	5,44		87 133	13 171	0,045 24	0,045 24	2,54
P	S	00467	120 868 120 868	3 836 9 625	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	7,57 3,02	00468	10 306 10 306	379 3 106	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	NS 13,8 8	00469	8 935 9 823	139 894	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	NS 48,28
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		175 982	11 024	0,045 24	0,045 24	1,96		11 832	12 384	0,045 24	0,045 24	3,75		41 514	11 811	0,045 24	0,045 24	3,62
P	S	00470	48 751 35 385	391 401	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	NS 99,7 1	00471	0 -1 084	0 1 494	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	- 29,7 9	00472	0 18 274	0 306	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	- NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		128 209	14 036	0,045 24	0,045 24	2,28		-9 850	6 631	0,045 24	0,045 24	6,87		32 811	12 886	0,045 24	0,045 24	3,40
P	S	00473	47 678 47 678	5 207 13 743	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	7,38 2,80	00474	15 639 15 639	9 127 13 527	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	4,65 3,14	00475	19 069 19 069	1 257 3 782	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	33,43 11,11
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,090 48 0,090 48	0,090 48 0,090 48	-		0	0	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	-
	I		230 115	12 512	0,045 24	0,045 24	1,19		357 368	10 018	0,090 48 0,090 48	0,090 48 0,090 48	4,24		54 384	13 353	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	3,08
P	S	00476	15 113 15 113	438 3 531	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	97,0 5 12,0 4	00477	55 975 55 975	2 982 6 771	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	12,5 4 5,52	00478	-22 221 -22 221	11 357 14	0,045 24 0,045 24	0,045 24 0,045 24	4,15 NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		37 451	7 103	0,045 24	0,045 24	5,59
	I		96 159	14 784	0,045 24	0,045 24	2,43		187	461	0,090 0,090	0,090 0,090	1,96		37 451	11 092	0,045 24	0,045 24	3,58

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
					24	24			684		48	48					24	24	
P	S	00479	2 072	4 297	0,045 24	0,045 24	10,2 7	00480	-4	38	0,045 24	0,045 24	NS	00481	6	8 056	0,045 24	0,045 24	5,51
	I		2 072	2 549	0,045 24	0,045 24	17,3 1		-4	15 317	0,045 24	0,045 24	2,90		6	36 094	0,045 24	0,045 24	1,23
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		46	848	0,045 24	0,045 24	52,3 2		20	4 462	0,045 24	0,045 24	9,94
	I		-387	9 439	0,045 24	0,045 24	4,71		4	29 911	0,045 24	0,045 24	1,48		20	39 519	0,045 24	0,045 24	1,12
P	S	00482	5	2 944	0,045 24	0,045 24	15,0 7	00483	1	4 864	0,045 24	0,045 24	9,12	00484	-1	7 267	0,045 24	0,045 24	6,11
	I		5	6 318	0,045 24	0,045 24	7,02		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3	1 366	0,045 24	0,045 24	32,48
	I		0	13 750	0,045 24	0,045 24	3,23		1	8 480	0,045 24	0,045 24	5,23		3	7 167	0,045 24	0,045 24	6,19
P	S	00485	-1	7 557	0,045 24	0,045 24	5,87	00486	2	6 148	0,045 24	0,045 24	7,22	00487	5	5 399	0,045 24	0,045 24	8,22
	I		-1	430	0,045 24	0,045 24	NS		2	3 796	0,045 24	0,045 24	11,6 9		5	14 600	0,045 24	0,045 24	3,04
S	S		2	1 026	0,045 24	0,045 24	43,2 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-4	3 019	0,045 24	0,045 24	14,70
	I		2	7 359	0,045 24	0,045 24	6,03		2	8 253	0,045 24	0,045 24	5,38		-4	24 486	0,045 24	0,045 24	1,81
P	S	00488	-3	1 736	0,045 24	0,045 24	25,5 6	00489	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00490	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-3	35 225	0,045 24	0,045 24	1,26		3	6 116	0,045 24	0,045 24	7,25		0	823	0,045 24	0,045 24	53,91
S	S		17	11 385	0,045 24	0,045 24	3,90		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		17	42 993	0,045 24	0,045 24	1,03		3	14 655	0,045 24	0,045 24	3,03		1	10 512	0,045 24	0,045 24	4,22
P	S	00491	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00492	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00493	45 794	4 771	0,045 24	0,045 24	8,11
	I		-48	2 244	0,045 24	0,045 24	21,3 6		124 733	8 254	0,045 24	0,045 24	3,46		45 794	3 618	0,045 24	0,045 24	10,69
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-9 221	3 407	0,045 24	0,045 24	13,36
	I		55	5 770	0,045 24	0,045 24	8,30		20 545	5 840	0,045 24	0,045 24	7,16		-9 221	4 730	0,045 24	0,045 24	9,62
P	S	00494	3 095	2 374	0,045 24	0,045 24	18,5 3	00495	9 263	2 130	0,045 24	0,045 24	21,9 6	00496	5 110	2 323	0,045 24	0,045 24	20,35
	I		3 095	555	0,045 24	0,045 24	79,2 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4 886	3 756	0,045 24	0,045 24	11,6 5		15 270	3 464	0,045 24	0,045 24	12,2 7		-6 961	3 653	0,045 24	0,045 24	12,38
	I		4 886	6 019	0,045 24	0,045 24	7,27		15 270	5 383	0,045 24	0,045 24	7,89		-6 961	3 487	0,045 24	0,045 24	12,97
P	S	00497	8 660	2 057	0,045 24	0,045 24	21,0 5	00498	14 212	4 130	0,045 24	0,045 24	10,3 2	00499	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		8 660	182	0,045 24	0,045 24	NS		14 212	4 575	0,045 24	0,045 24	9,32		-8 537	1 842	0,045 24	0,045 24	24,66
S	S		-27 353	4 250	0,045 24	0,045 24	11,2 3		3 349	4 180	0,045 24	0,045 24	10,5 2		30 608	3 719	0,045 24	0,045 24	10,91
	I		-27 353	1 500	0,045 24	0,045 24	31,8 1		3 349	549	0,045 24	0,045 24	80,0 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00500	25 419	5 298	0,045 24	0,045 24	7,78	00501	7 794	2 678	0,045 24	0,045 24	16,2 1	00502	33 992	2 121	0,045 24	0,045 24	18,93
	I		25 419	4 364	0,045 24	0,045 24	9,45		7 794	161	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-2 826	4 308	0,045 24	0,045 24	10,3 8		3 412	5 523	0,045 24	0,045 24	7,96		10 846	4 258	0,045 24	0,045 24	10,11
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00503	-20 748	6 232	0,045 24	0,045 24	7,53	00504	40	2 874	0,045 24	0,045 24	15,4 4	00505	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		40	8 381	0,045 24	0,045 24	5,29		-198	25 043	0,045 24	0,045 24	1,91
S	S		-5 333	3 356	0,045 24	0,045 24	13,4 2		16	3 066	0,045 24	0,045 24	14,4 7		141	10 400	0,045 24	0,045 24	4,26
	I		-5 333	5 106	0,045 24	0,045 24	8,82		16	14 854	0,045 24	0,045 24	2,99		141	27 017	0,045 24	0,045 24	1,64
P	S	00506	-40	3 889	0,045 24	0,045 24	11,4 1	00507	30	3 393	0,045 24	0,045 24	13,0 8	00508	45	5 344	0,045 24	0,045 24	8,30
	I		-40	14 885	0,045 24	0,045 24	2,98		30	2 055	0,045 24	0,045 24	21,5 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		107	7 865	0,045 24	0,045 24	5,64		-3	3 580	0,045 24	0,045 24	12,3 9		-6	4 618	0,045 24	0,045 24	9,61
	I		107	24 269	0,045 24	0,045 24	1,83		-3	13 718	0,045 24	0,045 24	3,23		-6	11 008	0,045 24	0,045 24	4,03
P	S	00509	66	6 605	0,045 24	0,045 24	6,72	00510	60	5 782	0,045 24	0,045 24	7,67	00511	8	4 877	0,045 24	0,045 24	9,10
	I		66	51	0,045 24	0,045 24	NS		60	1 441	0,045 24	0,045 24	30,7 9		8	7 552	0,045 24	0,045 24	5,88

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]	
S	S		-31	5 364	0,045 24	0,045 24	8,27		13	5 366	0,045 24	0,045 24	8,27		138	6 712	0,045 24	0,045 24	6,61
	I		-31	11 098	0,045 24	0,045 24	4,00		13	13 146	0,045 24	0,045 24	3,38		138	19 266	0,045 24	0,045 24	2,30
P	S	00512	34	2 372	0,045 24	0,045 24	18,7 0	00513	37	520	0,045 24	0,045 24	85,3 2	00514	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		34	23 033	0,045 24	0,045 24	1,93		37	14 624	0,045 24	0,045 24	3,03		20	2 698	0,045 24	0,045 24	16,44
S	S		4	15 994	0,045 24	0,045 24	2,77		28	14 696	0,045 24	0,045 24	3,02		61	4 816	0,045 24	0,045 24	9,21
	I		69	31 726	0,045 24	0,045 24	1,40		28	30 167	0,045 24	0,045 24	1,47		61	16 399	0,045 24	0,045 24	2,71
P	S	00515	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00516	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00517	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	1 144	0,045 24	0,045 24	41,8 8		264	5 325	0,045 24	0,045 24	8,99		98 026	9 712	0,045 24	0,045 24	3,30
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		28 958	807	0,045 24	0,045 24	50,54
	I		57	2 910	0,045 24	0,045 24	15,2 5		1 147	3 105	0,045 24	0,045 24	14,2 4		28 958	3 911	0,045 24	0,045 24	10,43
P	S	00518	29 875	3 161	0,045 24	0,045 24	12,8 7	00519	-304	3 051	0,045 24	0,045 24	14,5 6	00520	-1 679	4 383	0,045 24	0,045 24	10,98
	I		29 875	1 133	0,045 24	0,045 24	35,9 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		19 054	2 606	0,045 24	0,045 24	16,1 2		1 385	2 537	0,045 24	0,045 24	17,4 2		1 222	3 958	0,045 24	0,045 24	11,17
	I		19 054	1 209	0,045 24	0,045 24	34,7 5		1 385	801	0,045 24	0,045 24	55,1 8		1 222	1 841	0,045 24	0,045 24	24,02
P	S	00521	-1 683	4 214	0,045 24	0,045 24	11,4 2	00522	-113	2 674	0,045 24	0,045 24	16,6 0	00523	1 431	2 373	0,045 24	0,045 24	18,62
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 431	2 038	0,045 24	0,045 24	21,69
S	S		1 147	4 787	0,045 24	0,045 24	9,24		319	5 384	0,045 24	0,045 24	8,23		494	6 028	0,045 24	0,045 24	7,35
	I		1 147	1 849	0,045 24	0,045 24	23,9 2		319	1 191	0,045 24	0,045 24	37,2 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00524	15 227	940	0,045 24	0,045 24	45,2 0	00525	14 394	2 036	0,045 24	0,045 24	20,9 2	00526	1 069	3 622	0,045 24	0,045 24	12,21
	I		15 227	3 572	0,045 24	0,045 24	11,9 0		14 394	3 658	0,045 24	0,045 24	11,6 4		1 069	1 937	0,045 24	0,045 24	22,84
S	S		4 100	6 613	0,045 24	0,045 24	6,63		13 407	5 248	0,045 24	0,045 24	8,14		1 177	5 430	0,045 24	0,045 24	8,14
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00527	868	2 854	0,045 24	0,045 24	15,5 1	00528	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00529	-35 065	7 725	0,045 24	0,045 24	6,30
	I		868	228	0,045 24	0,045 24	NS		59 271	999	0,045 24	0,045 24	37,0 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-178	2 982	0,045 24	0,045 24	14,8 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-10 804	3 366	0,045 24	0,045 24	13,58
	I		-178	960	0,045 24	0,045 24	46,2 4		8 041	1 436	0,045 24	0,045 24	30,2 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00530	468	2 002	0,045 24	0,045 24	22,1 3	00531	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00532	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		468	2 223	0,045 24	0,045 24	19,9 3		2 812	7 648	0,045 24	0,045 24	5,76		4 118	10 533	0,045 24	0,045 24	4,50
S	S		3 617	6 542	0,045 24	0,045 24	6,71		-1 992	9 720	0,045 24	0,045 24	4,59		-1 527	10 919	0,045 24	0,045 24	4,08
	I		3 617	6 649	0,045 24	0,045 24	6,61		-1 992	10 198	0,045 24	0,045 24	4,37		-1 527	11 419	0,045 24	0,045 24	3,90
P	S	00533	2 629	1 344	0,045 24	0,045 24	32,7 7	00534	396	3 069	0,045 24	0,045 24	14,4 4	00535	-607	4 717	0,045 24	0,045 24	9,42
	I		2 629	4 305	0,045 24	0,045 24	10,2 3		396	932	0,045 24	0,045 24	47,5 6		-607	675	0,045 24	0,045 24	65,84
S	S		-365	9 410	0,045 24	0,045 24	4,72		520	8 688	0,045 24	0,045 24	5,10		1 231	9 102	0,045 24	0,045 24	4,86
	I		-365	13 197	0,045 24	0,045 24	3,37		520	13 792	0,045 24	0,045 24	3,21		1 231	14 730	0,045 24	0,045 24	3,00
P	S	00536	-608	5 081	0,045 24	0,045 24	8,75	00537	1 552	4 286	0,045 24	0,045 24	10,3 1	00538	3 695	4 331	0,045 24	0,045 24	10,14
	I		-608	1 450	0,045 24	0,045 24	30,6 5		1 552	3 844	0,045 24	0,045 24	11,4 9		3 695	11 048	0,045 24	0,045 24	3,98
S	S		1 249	10 630	0,045 24	0,045 24	4,16		1 268	13 170	0,045 24	0,045 24	3,36		1 272	15 157	0,045 24	0,045 24	2,92
	I		1 249	16 710	0,045 24	0,045 24	2,65		1 268	19 425	0,045 24	0,045 24	2,28		1 272	20 276	0,045 24	0,045 24	2,18
P	S	00539	3 256	148	0,045 24	0,045 24	NS	00540	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00541	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3 256	13 992	0,045 24	0,045 24	3,14		-129	5 597	0,045 24	0,045 24	8,56		22	1 110	0,045 24	0,045 24	39,97
S	S		3 728	15 008	0,045 24	0,045 24	2,93		2 858	11 736	0,045 24	0,045 24	3,75		77	8 654	0,045 24	0,045 24	5,13
	I		3 728	18 269	0,045 24	0,045 24	2,40		2 858	17 049	0,045 24	0,045 24	2,58		77	14 609	0,045 24	0,045 24	3,04
P	S	00542	0	0	0,045	0,045	-	00543	0	0	0,045	0,045	-	00544	7 296	2 967	0,045	0,045	14,65



Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		-40	2 856	0,045 24	0,045 24	16,7 8		16 992	8 464	0,045 24	0,045 24	5,41	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		110	707	0,045 24	0,045 24	62,7 4		13 199	1 038	0,045 24	0,045 24	41,1 8	3 270	2 511	0,045 24	0,045 24	17,51	
	I		110	2 326	0,045 24	0,045 24	19,0 7		13 199	1 998	0,045 24	0,045 24	21,3 9	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00545	18	5 596	0,045 24	0,045 24	8,56	00546	86	6 084	0,045 24	0,045 24	7,87	00547	51	4 804	0,045 24	0,045 24	9,97
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		74	3 711	0,045 24	0,045 24	11,9 5		-39	4 669	0,045 24	0,045 24	9,50	-26	5 651	0,045 24	0,045 24	7,85	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-39	509	0,045 24	0,045 24	87,1 8	-26	1 008	0,045 24	0,045 24	44,02	
P	S	00548	23	2 763	0,045 24	0,045 24	16,0 6	00549	127	1 148	0,045 24	0,045 24	38,6 4	00550	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		23	531	0,045 24	0,045 24	83,5 6		127	3 739	0,045 24	0,045 24	11,8 6	-18	5 251	0,045 24	0,045 24	8,45	
S	S		24	6 617	0,045 24	0,045 24	6,71		192	7 428	0,045 24	0,045 24	5,97	67	7 582	0,045 24	0,045 24	5,85	
	I		24	1 048	0,045 24	0,045 24	42,3 4		192	481	0,045 24	0,045 24	92,2 0	67	18	0,045 24	0,045 24	NS	
P	S	00551	412	2 021	0,045 24	0,045 24	21,9 3	00552	62	3 137	0,045 24	0,045 24	14,1 4	00553	36 949	2 058	0,045 24	0,045 24	19,33
	I		412	4 221	0,045 24	0,045 24	10,5 0		62	1 421	0,045 24	0,045 24	31,2 2	36 949	1 033	0,045 24	0,045 24	38,52	
S	S		137	6 719	0,045 24	0,045 24	6,60		53	5 051	0,045 24	0,045 24	8,78	3 081	2 390	0,045 24	0,045 24	18,41	
	I		137	1 125	0,045 24	0,045 24	39,4 3		53	2 771	0,045 24	0,045 24	16,0 1	3 081	3 989	0,045 24	0,045 24	11,03	
P	S	00554	1 468	1 492	0,045 24	0,045 24	29,6 2	00555	4 849	714	0,045 24	0,045 24	61,3 1	00556	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 468	2 157	0,045 24	0,045 24	20,4 9		4 849	1 722	0,045 24	0,045 24	25,4 2	93	3 999	0,045 24	0,045 24	11,09	
S	S		31 605	4 083	0,045 24	0,045 24	9,91		48 675	8 615	0,045 24	0,045 24	4,45	48 358	10 883	0,045 24	0,045 24	3,52	
	I		31 605	5 642	0,045 24	0,045 24	7,17		48 675	5 233	0,045 24	0,045 24	7,32	48 358	4 858	0,045 24	0,045 24	7,90	
P	S	00557	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00558	8 997	1 552	0,045 24	0,045 24	27,8 8	00559	14 076	3 245	0,045 24	0,045 24	13,14
	I		4 290	3 089	0,045 24	0,045 24	14,1 9		8 997	1 919	0,045 24	0,045 24	22,5 4	14 076	2 302	0,045 24	0,045 24	18,52	
S	S		39 144	13 008	0,045 24	0,045 24	3,04		40 374	12 416	0,045 24	0,045 24	3,17	62 884	11 636	0,045 24	0,045 24	3,14	
	I		39 144	8 600	0,045 24	0,045 24	4,59		40 374	13 605	0,045 24	0,045 24	2,89	62 884	16 985	0,045 24	0,045 24	2,15	
P	S	00560	13 746	4 067	0,045 24	0,045 24	10,4 9	00561	17 099	4 064	0,045 24	0,045 24	10,4 0	00562	8 251	4 379	0,045 24	0,045 24	9,90
	I		13 746	3 326	0,045 24	0,045 24	12,8 3		17 099	3 546	0,045 24	0,045 24	11,9 2	8 251	5 733	0,045 24	0,045 24	7,56	
S	S		46 178	12 325	0,045 24	0,045 24	3,13		82 580	15 425	0,045 24	0,045 24	2,20	70 560	19 474	0,045 24	0,045 24	1,83	
	I		46 178	19 915	0,045 24	0,045 24	1,94		82 580	21 297	0,045 24	0,045 24	1,60	70 560	22 011	0,045 24	0,045 24	1,61	
P	S	00563	10 693	8 186	0,045 24	0,045 24	5,26	00564	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00565	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		10 693	14 984	0,045 24	0,045 24	2,87		3 772	7 088	0,045 24	0,045 24	6,19	-26	2 851	0,045 24	0,045 24	16,81	
S	S		141 903	23 700	0,045 24	0,045 24	1,11		12 047	15 858	0,045 24	0,045 24	2,70	201	10 314	0,045 24	0,045 24	4,30	
	I		141 903	24 579	0,045 24	0,045 24	1,07		12 047	16 010	0,045 24	0,045 24	2,68	201	12 141	0,045 24	0,045 24	3,65	
P	S	00566	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00567	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00568	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-13	1 155	0,045 24	0,045 24	41,4 9		1 367	4 857	0,045 24	0,045 24	9,83	32 296	11 055	0,045 24	0,045 24	3,97	
S	S		72	1 314	0,045 24	0,045 24	33,7 6		458	1 532	0,045 24	0,045 24	28,9 3	18 907	1 136	0,045 24	0,045 24	37,00	
	I		72	2 246	0,045 24	0,045 24	19,7 5		458	2 491	0,045 24	0,045 24	17,7 9	18 907	2 272	0,045 24	0,045 24	18,50	
P	S	00569	1 560	2 786	0,045 24	0,045 24	15,8 6	00570	330	5 883	0,045 24	0,045 24	8,14	00571	-13	7 805	0,045 24	0,045 24	6,14
	I		1 560	1 951	0,045 24	0,045 24	22,6 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		20 792	43	0,045 24	0,045 24	NS		70	3 255	0,045 24	0,045 24	13,6 3	-2	3 953	0,045 24	0,045 24	11,22	
	I		21 522	16	0,045 24	0,045 24	NS		70	196	0,045 24	0,045 24	NS	17	425	0,045 24	0,045 24	NS	
P	S	00572	-3	7 270	0,045 24	0,045 24	6,59	00573	-1	4 233	0,045 24	0,045 24	11,3 2	00574	11	1 786	0,045 24	0,045 24	24,84
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	11	3 117	0,045 24	0,045 24	14,23	
S	S		2	4 555	0,045 24	0,045 24	9,74		1	5 324	0,045 24	0,045 24	8,33	4	6 677	0,045 24	0,045 24	6,65	

## Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]	
	I		2	1 348	0,045 24	0,045 24	32,9 2		1	2 792	0,045 24	0,045 24	15,8 9		4	4 235	0,045 24	0,045 24	10,48
P	S	00575	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00576	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00577	72	2 279	0,045 24	0,045 24	19,47
	I		3	9 026	0,045 24	0,045 24	5,31		4	9 457	0,045 24	0,045 24	4,69		-5	4 284	0,045 24	0,045 24	10,36
S	S		3	7 607	0,045 24	0,045 24	5,83		4	7 231	0,045 24	0,045 24	6,14		1	5 941	0,045 24	0,045 24	7,47
	I		3	4 201	0,045 24	0,045 24	10,5 6		4	4 560	0,045 24	0,045 24	9,73		16	6 031	0,045 24	0,045 24	7,36
P	S	00578	-245	3 311	0,045 24	0,045 24	13,4 1	00579	25 291	2 705	0,045 24	0,045 24	16,5 5	00580	6 976	5 101	0,045 24	0,045 24	8,53
	I		-245	632	0,045 24	0,045 24	70,2 5		18 580	641	0,045 24	0,045 24	65,6 4		6 976	367	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		3 286	5 664	0,045 24	0,045 24	7,76		2 206	7 822	0,045 24	0,045 24	5,64		15 664	10 902	0,045 24	0,045 24	3,89
	I		3 286	7 115	0,045 24	0,045 24	6,18		2 206	8 250	0,045 24	0,045 24	5,35		15 664	8 635	0,045 24	0,045 24	4,91
P	S	00581	3 087	2 987	0,045 24	0,045 24	14,7 3	00582	-7 345	1 294	0,045 24	0,045 24	34,9 9	00583	-10 464	866	0,045 24	0,045 24	52,72
	I		3 087	1 295	0,045 24	0,045 24	33,9 7		-7 345	4 122	0,045 24	0,045 24	10,9 8		-10 464	5 525	0,045 24	0,045 24	8,26
S	S		9 229	12 376	0,045 24	0,045 24	3,49		28 198	12 264	0,045 24	0,045 24	3,33		21 809	11 342	0,045 24	0,045 24	3,67
	I		9 229	7 233	0,045 24	0,045 24	5,98		28 198	3 599	0,045 24	0,045 24	11,3 6		21 809	2 235	0,045 24	0,045 24	18,65
P	S	00584	-2 816	1 500	0,045 24	0,045 24	29,8 1	00585	5 478	2 134	0,045 24	0,045 24	20,4 8	00586	10 473	2 554	0,045 24	0,045 24	16,87
	I		-2 816	2 174	0,045 24	0,045 24	20,5 7		5 478	758	0,045 24	0,045 24	57,6 5		10 473	330	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		29 191	9 818	0,045 24	0,045 24	4,15		23 482	7 434	0,045 24	0,045 24	5,58		39 315	5 603	0,045 24	0,045 24	7,05
	I		29 191	5 063	0,045 24	0,045 24	8,05		23 482	7 176	0,045 24	0,045 24	5,78		39 315	8 233	0,045 24	0,045 24	4,80
P	S	00587	9 612	2 458	0,045 24	0,045 24	17,5 7	00588	9 602	1 662	0,045 24	0,045 24	25,9 9	00589	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		9 612	721	0,045 24	0,045 24	59,9 0		9 602	1 160	0,045 24	0,045 24	37,2 3		12 055	2 177	0,045 24	0,045 24	19,70
S	S		36 920	4 394	0,045 24	0,045 24	9,06		40 739	4 168	0,045 24	0,045 24	9,43		55 114	2 963	0,045 24	0,045 24	12,66
	I		36 920	7 692	0,045 24	0,045 24	5,17		40 739	6 106	0,045 24	0,045 24	6,44		55 114	3 112	0,045 24	0,045 24	12,05
P	S	00590	77 620	205	0,045 24	0,045 24	NS	00591	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00592	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		77 620	14 119	0,045 24	0,045 24	2,45		1 512	4 618	0,045 24	0,045 24	9,57		-13	1 085	0,045 24	0,045 24	44,16
S	S		14 579	3 007	0,045 24	0,045 24	14,1 6		2 120	5 418	0,045 24	0,045 24	8,14		95	6 390	0,045 24	0,045 24	6,94
	I		14 579	4 695	0,045 24	0,045 24	9,07		2 120	6 529	0,045 24	0,045 24	6,76		95	7 297	0,045 24	0,045 24	6,08
P	S	00593	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00594	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00595	1 813	2 663	0,045 24	0,045 24	16,58
	I		15	2 601	0,045 24	0,045 24	18,4 2		11 800	8 362	0,045 24	0,045 24	5,56		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		233	1 448	0,045 24	0,045 24	30,6 2		12 520	2 025	0,045 24	0,045 24	21,1 5		8 514	2 903	0,045 24	0,045 24	14,92
	I		233	2 732	0,045 24	0,045 24	16,2 3		12 520	3 520	0,045 24	0,045 24	12,1 7		8 514	1 668	0,045 24	0,045 24	25,97
P	S	00596	62	8 252	0,045 24	0,045 24	5,81	00597	-2	9 331	0,045 24	0,045 24	5,14	00598	0	7 476	0,045 24	0,045 24	6,41
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		167	2 998	0,045 24	0,045 24	14,7 9		5	2 926	0,045 24	0,045 24	15,1 6		0	2 887	0,045 24	0,045 24	15,37
	I		167	740	0,045 24	0,045 24	59,9 3		5	1 043	0,045 24	0,045 24	42,5 4		0	3 170	0,045 24	0,045 24	14,00
P	S	00599	0	3 641	0,045 24	0,045 24	12,1 9	00600	1	185	0,045 24	0,045 24	NS	00601	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	752	0,045 24	0,045 24	59,0 0		1	9 290	0,045 24	0,045 24	4,78		0	21 531	0,045 24	0,045 24	2,23
S	S		0	3 560	0,045 24	0,045 24	12,4 6		0	4 927	0,045 24	0,045 24	9,01		0	7 284	0,045 24	0,045 24	6,09
	I		0	7 669	0,045 24	0,045 24	5,79		0	12 228	0,045 24	0,045 24	3,63		0	13 524	0,045 24	0,045 24	3,28
P	S	00602	-1	863	0,045 24	0,045 24	51,4 1	00603	196	3 569	0,045 24	0,045 24	12,4 3	00604	-1 301	4 497	0,045 24	0,045 24	9,90
	I		-1	11 178	0,045 24	0,045 24	3,97		196	2 310	0,045 24	0,045 24	19,2 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		8	5 298	0,045 24	0,045 24	8,37		-12	4 081	0,045 24	0,045 24	10,8 7		6 131	4 104	0,045 24	0,045 24	10,63
	I		8	13 961	0,045 24	0,045 24	3,18		-12	10 860	0,045 24	0,045 24	4,09		6 131	7 650	0,045 24	0,045 24	5,70
P	S	00605	1 516	6 929	0,045 24	0,045 24	6,89	00606	-866	4 823	0,045 24	0,045 24	9,96	00607	1 356	2 757	0,045 24	0,045 24	16,03
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		1 356	4 969	0,045	0,045	8,90

## Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]	
					24	24					24	24					24	24	
S	S		1 505	4 861	0,045 24	0,045 24	9,09		1 326	6 639	0,045 24	0,045 24	6,66		166	9 470	0,045 24	0,045 24	4,68
	I		1 505	7 006	0,045 24	0,045 24	6,31		1 326	8 969	0,045 24	0,045 24	4,93		166	12 483	0,045 24	0,045 24	3,55
P	S	00608	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00609	1 770	1 492	0,045 24	0,045 24	29,5 9	00610	883	2 251	0,045 24	0,045 24	19,66
	I		2 015	14 947	0,045 24	0,045 24	2,95		1 770	8 669	0,045 24	0,045 24	5,09		883	766	0,045 24	0,045 24	57,78
S	S		-829	11 841	0,045 24	0,045 24	3,76		-572	10 120	0,045 24	0,045 24	4,39		123	6 989	0,045 24	0,045 24	6,35
	I		-829	12 634	0,045 24	0,045 24	3,52		-572	12 904	0,045 24	0,045 24	3,44		123	9 486	0,045 24	0,045 24	4,68
P	S	00611	-658	4 306	0,045 24	0,045 24	11,1 5	00612	-1 143	4 593	0,045 24	0,045 24	10,4 6	00613	102	2 799	0,045 24	0,045 24	15,85
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		432	4 924	0,045 24	0,045 24	9,00		808	4 156	0,045 24	0,045 24	10,6 5		1 009	3 386	0,045 24	0,045 24	13,07
	I		432	6 026	0,045 24	0,045 24	7,35		808	4 541	0,045 24	0,045 24	9,75		1 009	3 881	0,045 24	0,045 24	11,40
P	S	00614	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00615	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00616	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		12 358	696	0,045 24	0,045 24	61,5 6		40 676	6 698	0,045 24	0,045 24	5,87		9 868	7 978	0,045 24	0,045 24	5,41
S	S		12 392	2 258	0,045 24	0,045 24	18,9 7		25 976	1 019	0,045 24	0,045 24	40,3 9		11 929	1 861	0,045 24	0,045 24	23,05
	I		12 392	3 433	0,045 24	0,045 24	12,4 8		25 976	2 461	0,045 24	0,045 24	16,7 2		11 929	3 934	0,045 24	0,045 24	10,91
P	S	00617	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00618	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00619	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		395	2 562	0,045 24	0,045 24	17,3 0		37	974	0,045 24	0,045 24	49,1 9		-2 532	4 738	0,045 24	0,045 24	10,18
S	S		140	1 881	0,045 24	0,045 24	23,5 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2 895	116	0,045 24	0,045 24	NS
	I		140	3 560	0,045 24	0,045 24	12,4 6		30	1 400	0,045 24	0,045 24	31,6 9		2 895	3 357	0,045 24	0,045 24	13,11
P	S	00620	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00621	80 564	297	0,045 24	0,045 24	NS	00622	-1 090	7 116	0,045 24	0,045 24	6,75
	I		185 800	9 137	0,045 24	0,045 24	2,22		80 564	328	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		27 742	3 173	0,045 24	0,045 24	12,9 0		36 290	4 454	0,045 24	0,045 24	8,95		1 559	1 674	0,045 24	0,045 24	26,39
	I		27 742	10 258	0,045 24	0,045 24	3,99		36 290	6 408	0,045 24	0,045 24	6,22		1 559	1 135	0,045 24	0,045 24	38,92
P	S	00623	26	9 893	0,045 24	0,045 24	4,84	00624	-1	9 711	0,045 24	0,045 24	4,93	00625	0	6 265	0,045 24	0,045 24	7,65
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		41	1 436	0,045 24	0,045 24	30,9 0		1	953	0,045 24	0,045 24	46,5 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		41	136	0,045 24	0,045 24	NS		1	1 325	0,045 24	0,045 24	33,4 9		0	5 327	0,045 24	0,045 24	8,99
P	S	00626	0	2 547	0,045 24	0,045 24	17,4 2	00627	0	766	0,045 24	0,045 24	57,9 3	00628	1	1 278	0,045 24	0,045 24	34,72
	I		0	4 390	0,045 24	0,045 24	10,1 1		0	29 776	0,045 24	0,045 24	1,49		1	33 688	0,045 24	0,045 24	1,32
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5	5 333	0,045 24	0,045 24	8,32		-2	5 940	0,045 24	0,045 24	7,47
	I		0	13 981	0,045 24	0,045 24	3,43		5	35 861	0,045 24	0,045 24	1,24		-2	38 110	0,045 24	0,045 24	1,16
P	S	00629	-2	2 838	0,045 24	0,045 24	15,6 3	00630	131	5 186	0,045 24	0,045 24	8,55	00631	112	8 085	0,045 24	0,045 24	5,92
	I		-2	6 007	0,045 24	0,045 24	7,39		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-57	670	0,045 24	0,045 24	66,24
	I		9	15 954	0,045 24	0,045 24	3,00		-147	7 580	0,045 24	0,045 24	6,32		-57	4 517	0,045 24	0,045 24	9,82
P	S	00632	-20	7 695	0,045 24	0,045 24	6,23	00633	52	4 384	0,045 24	0,045 24	10,1 2	00634	-6	2 531	0,045 24	0,045 24	17,53
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		52	1 313	0,045 24	0,045 24	33,7 9		-6	15 242	0,045 24	0,045 24	2,91
S	S		75	1 246	0,045 24	0,045 24	35,6 0		61	1 336	0,045 24	0,045 24	33,2 1		60	10 606	0,045 24	0,045 24	4,18
	I		75	5 454	0,045 24	0,045 24	8,13		61	10 880	0,045 24	0,045 24	4,08		60	34 522	0,045 24	0,045 24	1,29
P	S	00635	-44	1 211	0,045 24	0,045 24	36,6 4	00636	-6	2 788	0,045 24	0,045 24	15,9 2	00637	0	4 829	0,045 24	0,045 24	9,92
	I		-44	29 837	0,045 24	0,045 24	1,49		-6	4 134	0,045 24	0,045 24	10,7 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		100	15 679	0,045 24	0,045 24	2,83		67	2 541	0,045 24	0,045 24	17,4 6		14	1 957	0,045 24	0,045 24	22,67
	I		100	43 135	0,045 24	0,045 24	1,03		67	14 535	0,045 24	0,045 24	3,05		14	5 128	0,045 24	0,045 24	8,65

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
P	S	00638	46	6 439	0,045 24	0,045 24	7,44	00639	42	5 613	0,045 24	0,045 24	8,54	00640	160	2 482	0,045 24	0,045 24	19,30
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-20	2 770	0,045 24	0,045 24	16,0 2		28	2 406	0,045 24	0,045 24	18,4 4		104	1 316	0,045 24	0,045 24	33,71
I			-20	2 358	0,045 24	0,045 24	18,8 2		28	1 302	0,045 24	0,045 24	34,0 8		104	1 723	0,045 24	0,045 24	25,74
P	S	00641	51 546	120	0,045 24	0,045 24	NS	00642	0	0	0,090 48	0,090 48	-	00643	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			67 268	4 085	0,045 24	0,045 24	8,80		405 123	10 918	0,090 48	0,090 48	3,33		-4 396	5 147	0,045 24	0,045 24	9,42
S	S		13 086	2 576	0,045 24	0,045 24	16,6 0		2 177	3 097	0,045 24	0,045 24	14,2 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			13 086	6 265	0,045 24	0,045 24	6,82		2 177	13 017	0,045 24	0,045 24	3,39		5 941	3 653	0,045 24	0,045 24	11,95
P	S	00644	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00645	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00646	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			74	994	0,045 24	0,045 24	44,6 3		102	2 352	0,045 24	0,045 24	20,3 7		26 215	5 795	0,045 24	0,045 24	7,10
S	S		-43	501	0,045 24	0,045 24	88,5 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		21 116	1 506	0,045 24	0,045 24	27,73
I			-43	2 444	0,045 24	0,045 24	18,1 6		126	1 795	0,045 24	0,045 24	24,7 1		21 116	5 446	0,045 24	0,045 24	7,67
P	S	00647	16 464	2 674	0,045 24	0,045 24	15,8 3	00648	40	8 805	0,045 24	0,045 24	5,44	00649	-2	10 039	0,045 24	0,045 24	4,77
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		15 126	2 232	0,045 24	0,045 24	19,0 4		145	1 455	0,045 24	0,045 24	30,4 8		2	1 486	0,045 24	0,045 24	29,86
I			15 126	2 548	0,045 24	0,045 24	16,6 8		145	47	0,045 24	0,045 24	NS		2	517	0,045 24	0,045 24	85,82
P	S	00650	0	8 251	0,045 24	0,045 24	5,81	00651	0	4 036	0,045 24	0,045 24	10,9 9	00652	1	1 040	0,045 24	0,045 24	42,66
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	305	0,045 24	0,045 24	NS		1	11 145	0,045 24	0,045 24	3,98
S	S		0	576	0,045 24	0,045 24	77,0 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2	2 069	0,045 24	0,045 24	21,45
I			0	2 592	0,045 24	0,045 24	17,1 2		0	8 366	0,045 24	0,045 24	5,73		2	22 522	0,045 24	0,045 24	1,97
P	S	00653	0	3 073	0,045 24	0,045 24	14,4 2	00654	0	2 036	0,045 24	0,045 24	21,7 9	00655	-1	4 521	0,045 24	0,045 24	9,81
I			0	46 184	0,090 48	0,090 48	1,87		0	13 909	0,045 24	0,045 24	3,19		-1	1 865	0,045 24	0,045 24	23,79
S	S		0	12 453	0,045 24	0,045 24	3,56		-1	1 489	0,045 24	0,045 24	29,8 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	37 409	0,090 48	0,090 48	2,31		-1	23 270	0,045 24	0,045 24	1,91		3	10 054	0,045 24	0,045 24	4,77
P	S	00656	-7	7 349	0,045 24	0,045 24	6,52	00657	-2	8 592	0,045 24	0,045 24	5,58	00658	0	5 739	0,045 24	0,045 24	8,35
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			7	4 676	0,045 24	0,045 24	10,2 5		2	3 382	0,045 24	0,045 24	14,1 7		0	5 701	0,045 24	0,045 24	8,40
P	S	00659	3	3 514	0,045 24	0,045 24	12,6 3	00660	9	1 635	0,045 24	0,045 24	27,1 4	00661	5	2 060	0,045 24	0,045 24	21,54
I			3	7 147	0,045 24	0,045 24	6,21		9	32 166	0,045 24	0,045 24	1,38		5	11 974	0,045 24	0,045 24	3,71
S	S		1	223	0,045 24	0,045 24	NS		-5	13 144	0,045 24	0,045 24	3,38		2	6 769	0,045 24	0,045 24	6,55
I			1	13 058	0,045 24	0,045 24	3,40		-5	30 663	0,045 24	0,045 24	1,45		2	21 005	0,045 24	0,045 24	2,11
P	S	00662	2	3 704	0,045 24	0,045 24	11,9 8	00663	-1	6 599	0,045 24	0,045 24	7,26	00664	-4	7 080	0,045 24	0,045 24	6,77
I			2	469	0,045 24	0,045 24	94,6 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1	1 203	0,045 24	0,045 24	36,8 8		5	1 689	0,045 24	0,045 24	26,27
I			-2	5 050	0,045 24	0,045 24	9,49		1	1 053	0,045 24	0,045 24	42,1 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00665	63	4 927	0,045 24	0,045 24	9,72	00666	4 618	59	0,045 24	0,045 24	NS	00667	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		6 764	851	0,045 24	0,045 24	51,1 6		158 500	8 931	0,090 48	0,090 48	3,55
S	S		54	932	0,045 24	0,045 24	47,6 0		7 550	628	0,045 24	0,045 24	69,1 7		54 715	6 156	0,045 24	0,045 24	6,10
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		7 550	2 217	0,045 24	0,045 24	19,5 9		54 715	10 390	0,045 24	0,045 24	3,61
P	S	00668	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00669	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00670	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			17 435	7 459	0,045 24	0,045 24	5,66		149	2 375	0,045 24	0,045 24	20,1 7		0	1 076	0,045 24	0,045 24	44,53
S	S		14 052	1 740	0,045	0,045	24,5		0	0	0,045	0,045	-		145	1 172	0,045	0,045	37,84

**Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU**

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		14 052	6 565	0,045 24	0,045 24	0		55	1 864	0,045 24	0,045 24	23,8 0		145	2 054	0,045 24	0,045 24	21,59
P	S	00671	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00672	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00673	2 425	1 589	0,045 24	0,045 24	27,74
	I		232	4 763	0,045 24	0,045 24	10,0 5		41 742	9 216	0,045 24	0,045 24	4,25		2 425	1 797	0,045 24	0,045 24	24,53
S	S		2 767	1 779	0,045 24	0,045 24	24,7 5		40 803	3 183	0,045 24	0,045 24	12,3 5		36 682	4 254	0,045 24	0,045 24	9,36
	I		2 767	3 171	0,045 24	0,045 24	13,8 9		40 803	4 700	0,045 24	0,045 24	8,36		36 682	2 819	0,045 24	0,045 24	14,13
P	S	00674	160	6 395	0,045 24	0,045 24	7,49	00675	-4	8 873	0,045 24	0,045 24	5,40	00676	0	8 522	0,045 24	0,045 24	5,62
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		1 106	3 213	0,045 24	0,045 24	13,7 7		47	3 093	0,045 24	0,045 24	14,3 4		0	3 148	0,045 24	0,045 24	14,09
	I		1 106	1 154	0,045 24	0,045 24	38,3 3		47	564	0,045 24	0,045 24	78,6 6		0	1 603	0,045 24	0,045 24	27,68
P	S	00677	0	4 998	0,045 24	0,045 24	9,59	00678	0	1 816	0,045 24	0,045 24	24,4 3	00679	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	4 306	0,045 24	0,045 24	10,3 0		0	14 949	0,045 24	0,045 24	2,97
S	S		0	3 283	0,045 24	0,045 24	13,5 2		0	4 477	0,045 24	0,045 24	9,91		0	7 111	0,045 24	0,045 24	6,24
	I		0	4 294	0,045 24	0,045 24	10,3 3		0	8 276	0,045 24	0,045 24	5,36		0	10 335	0,045 24	0,045 24	4,29
P	S	00680	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00681	1	2 304	0,045 24	0,045 24	19,2 6	00682	0	4 969	0,045 24	0,045 24	8,93
	I		0	16 137	0,045 24	0,045 24	2,97		1	5 622	0,045 24	0,045 24	7,89		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	7 295	0,045 24	0,045 24	6,08		0	4 295	0,045 24	0,045 24	10,3 3		0	2 921	0,045 24	0,045 24	15,19
	I		0	10 543	0,045 24	0,045 24	4,21		0	8 747	0,045 24	0,045 24	5,07		0	5 098	0,045 24	0,045 24	8,70
P	S	00683	0	7 401	0,045 24	0,045 24	6,47	00684	0	6 471	0,045 24	0,045 24	7,40	00685	0	3 391	0,045 24	0,045 24	13,08
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	1 827	0,045 24	0,045 24	24,29
S	S		0	2 811	0,045 24	0,045 24	15,7 8		0	3 466	0,045 24	0,045 24	12,8 0		0	5 556	0,045 24	0,045 24	7,99
	I		0	3 046	0,045 24	0,045 24	14,5 7		0	3 563	0,045 24	0,045 24	12,4 5		0	6 373	0,045 24	0,045 24	6,96
P	S	00686	0	1 620	0,045 24	0,045 24	27,3 9	00687	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00688	0	2 049	0,045 24	0,045 24	21,65
	I		0	10 428	0,045 24	0,045 24	4,25		0	12 397	0,045 24	0,045 24	3,58		0	3 717	0,045 24	0,045 24	11,94
S	S		1	7 715	0,045 24	0,045 24	5,75		1	8 328	0,045 24	0,045 24	5,33		0	5 758	0,045 24	0,045 24	7,71
	I		1	7 569	0,045 24	0,045 24	5,86		1	6 893	0,045 24	0,045 24	6,44		0	5 573	0,045 24	0,045 24	7,96
P	S	00689	0	4 510	0,045 24	0,045 24	10,6 2	00690	0	6 843	0,045 24	0,045 24	7,00	00691	0	6 134	0,045 24	0,045 24	7,81
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	4 102	0,045 24	0,045 24	10,8 2		0	3 321	0,045 24	0,045 24	13,3 6		12	2 780	0,045 24	0,045 24	15,96
	I		0	2 346	0,045 24	0,045 24	18,9 1		0	59	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00692	39	2 357	0,045 24	0,045 24	20,3 3	00693	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00694	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7 898	4 418	0,045 24	0,045 24	9,82		48 497	8 421	0,045 24	0,045 24	4,55
S	S		266	2 418	0,045 24	0,045 24	18,3 4		7 446	2 228	0,045 24	0,045 24	19,5 0		15 788	1 180	0,045 24	0,045 24	35,95
	I		266	574	0,045 24	0,045 24	77,2 4		7 446	2 164	0,045 24	0,045 24	20,0 8		15 788	2 435	0,045 24	0,045 24	17,42
P	S	00695	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00696	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00697	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 000	5 262	0,045 24	0,045 24	9,08		1	1 069	0,045 24	0,045 24	44,8 2		-59	2 651	0,045 24	0,045 24	18,08
S	S		3 924	1 000	0,045 24	0,045 24	43,8 9		201	702	0,045 24	0,045 24	63,1 7		181	1 687	0,045 24	0,045 24	26,29
	I		3 924	2 153	0,045 24	0,045 24	20,3 8		201	1 184	0,045 24	0,045 24	37,4 5		181	2 146	0,045 24	0,045 24	20,67
P	S	00698	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00699	-669	3 145	0,045 24	0,045 24	14,1 3	00700	-62	6 729	0,045 24	0,045 24	7,12
	I		9 398	7 840	0,045 24	0,045 24	5,96		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5 577	1 517	0,045 24	0,045 24	28,8 0		1 661	2 914	0,045 24	0,045 24	15,1 6		119	3 947	0,045 24	0,045 24	11,24
	I		5 577	1 836	0,045 24	0,045 24	23,7 9		1 661	132	0,045 24	0,045 24	NS		119	278	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00701	-1	7 420	0,045 24	0,045 24	6,46	00702	-3	5 721	0,045 24	0,045 24	8,38	00703	6	3 021	0,045 24	0,045 24	14,69

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	6	1 062	0,045 24	0,045 24		41,78
S	S		3	4 510	0,045 24	0,045 24	9,84		2	5 211	0,045 24	0,045 24	8,51	4	6 295	0,045 24	0,045 24		7,05
	I		3	691	0,045 24	0,045 24	64,2 1		2	1 625	0,045 24	0,045 24	27,3 0	4	2 646	0,045 24	0,045 24		16,77
P	S	00704	14	423	0,045 24	0,045 24	NS	00705	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00706	14	1 023	0,045 24	0,045 24	43,37
	I		14	5 874	0,045 24	0,045 24	7,55		4	10 624	0,045 24	0,045 24	4,18	-9	6 855	0,045 24	0,045 24		6,47
S	S		4	7 699	0,045 24	0,045 24	5,76		0	7 772	0,045 24	0,045 24	5,71	3	8 044	0,045 24	0,045 24		5,52
	I		4	2 924	0,045 24	0,045 24	15,1 7		0	1 615	0,045 24	0,045 24	27,4 7	3	3 173	0,045 24	0,045 24		13,98
P	S	00707	8	3 441	0,045 24	0,045 24	12,8 9	00708	-3	5 152	0,045 24	0,045 24	9,30	00709	-3	5 931	0,045 24	0,045 24	8,08
	I		8	1 900	0,045 24	0,045 24	23,3 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24		-
S	S		4	6 996	0,045 24	0,045 24	6,34		2	6 200	0,045 24	0,045 24	7,16	2	6 228	0,045 24	0,045 24		7,12
	I		4	3 334	0,045 24	0,045 24	13,3 1		2	2 654	0,045 24	0,045 24	16,7 2	2	2 288	0,045 24	0,045 24		19,39
P	S	00710	2	3 386	0,045 24	0,045 24	13,1 0	00711	7	2 038	0,045 24	0,045 24	21,7 7	00712	8	1 008	0,045 24	0,045 24	44,02
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7	3 591	0,045 24	0,045 24	12,3 6	8	7 964	0,045 24	0,045 24		5,57
S	S		4	6 922	0,045 24	0,045 24	6,41		1	8 015	0,045 24	0,045 24	5,54	1	8 270	0,045 24	0,045 24		5,37
	I		4	2 244	0,045 24	0,045 24	19,7 7		1	1 902	0,045 24	0,045 24	23,3 3	1	486	0,045 24	0,045 24		91,30
P	S	00713	7	919	0,045 24	0,045 24	48,2 8	00714	5	2 757	0,045 24	0,045 24	16,0 9	00715	-3	5 192	0,045 24	0,045 24	9,23
	I		7	4 737	0,045 24	0,045 24	9,37		5	512	0,045 24	0,045 24	86,6 6	0	0	0,045 24	0,045 24		-
S	S		1	8 228	0,045 24	0,045 24	5,39		8	6 901	0,045 24	0,045 24	6,43	3	5 586	0,045 24	0,045 24		7,94
	I		1	1 194	0,045 24	0,045 24	37,1 6		8	1 096	0,045 24	0,045 24	40,4 8	3	335	0,045 24	0,045 24		NS
P	S	00716	-1	6 013	0,045 24	0,045 24	7,97	00717	-84	4 085	0,045 24	0,045 24	11,7 3	00718	3 086	214	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	4 383	1 246	0,045 24	0,045 24		35,18
S	S		2	4 479	0,045 24	0,045 24	9,91		108	3 324	0,045 24	0,045 24	13,3 4	455	1 920	0,045 24	0,045 24		23,08
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24		-
P	S	00719	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00720	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00721	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		78 474	8 813	0,045 24	0,045 24	3,92		-3 531	8 418	0,045 24	0,045 24	5,74	-96	2 739	0,045 24	0,045 24		17,50
S	S		34 219	516	0,045 24	0,045 24	77,7 7		1 682	1 026	0,045 24	0,045 24	43,0 4	89	1 065	0,045 24	0,045 24		41,65
	I		34 219	741	0,045 24	0,045 24	54,1 6		1 682	690	0,045 24	0,045 24	64,0 1	89	740	0,045 24	0,045 24		59,95
P	S	00722	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00723	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00724	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-14	1 127	0,045 24	0,045 24	42,5 2		1 236	4 850	0,045 24	0,045 24	9,85	66 305	8 070	0,045 24	0,045 24		4,47
S	S		38	1 016	0,045 24	0,045 24	43,6 7		-451	1 159	0,045 24	0,045 24	38,3 3	16 717	1 027	0,045 24	0,045 24		41,20
	I		38	2 064	0,045 24	0,045 24	21,5 0		-451	2 320	0,045 24	0,045 24	19,1 5	16 717	2 343	0,045 24	0,045 24		18,06
P	S	00725	1 234	3 419	0,045 24	0,045 24	12,9 3	00726	704	4 561	0,045 24	0,045 24	10,4 9	00727	58	5 695	0,045 24	0,045 24	8,41
	I		1 234	2 294	0,045 24	0,045 24	19,2 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24		-
S	S		12 583	2 617	0,045 24	0,045 24	16,3 6		-45	3 347	0,045 24	0,045 24	13,2 6	-20	4 462	0,045 24	0,045 24		9,94
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-45	37	0,045 24	0,045 24	NS	-20	482	0,045 24	0,045 24		92,06
P	S	00728	54	5 305	0,045 24	0,045 24	9,03	00729	54	3 258	0,045 24	0,045 24	13,6 2	00730	200	2 208	0,045 24	0,045 24	20,08
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	200	2 587	0,045 24	0,045 24		17,14
S	S		-30	5 390	0,045 24	0,045 24	8,23		-18	6 343	0,045 24	0,045 24	7,00	155	7 419	0,045 24	0,045 24		5,98
	I		-30	824	0,045 24	0,045 24	53,8 5		-18	848	0,045 24	0,045 24	52,3 3	155	408	0,045 24	0,045 24		NS
P	S	00731	56	614	0,045 24	0,045 24	72,2 5	00732	61	846	0,045 24	0,045 24	52,4 4	00733	282	2 926	0,045 24	0,045 24	15,15
	I		56	5 431	0,045 24	0,045 24	8,17		61	5 593	0,045 24	0,045 24	7,93	282	3 271	0,045 24	0,045 24		13,55
S	S		172	8 189	0,045 24	0,045 24	5,42		203	8 399	0,045 24	0,045 24	5,28	159	8 229	0,045 24	0,045 24		5,39
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	159	516	0,045 24	0,045 24		85,95

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
					24	24					24	24					24	24	
P	S	00734	0	3 573	0,045 24	0,045 24	12,4 2	00735	56	4 720	0,045 24	0,045 24	10,1 5	00736	49	4 004	0,045 24	0,045 24	11,97
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-18	7 811	0,045 24	0,045 24	5,68		-26	7 548	0,045 24	0,045 24	5,88		-24	7 567	0,045 24	0,045 24	5,86
	I		-18	1 196	0,045 24	0,045 24	37,1 0		-26	1 406	0,045 24	0,045 24	31,5 6		-24	1 200	0,045 24	0,045 24	36,98
P	S	00737	100	2 520	0,045 24	0,045 24	17,6 0	00738	83	1 261	0,045 24	0,045 24	35,1 8	00739	-16	480	0,045 24	0,045 24	92,44
	I		100	1 096	0,045 24	0,045 24	40,4 7		83	4 063	0,045 24	0,045 24	10,9 2		-10	4 063	0,045 24	0,045 24	10,92
S	S		138	7 765	0,045 24	0,045 24	5,71		188	7 995	0,045 24	0,045 24	5,55		160	7 953	0,045 24	0,045 24	5,58
	I		138	481	0,045 24	0,045 24	92,2 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00740	158	1 939	0,045 24	0,045 24	22,8 7	00741	16	2 948	0,045 24	0,045 24	15,0 5	00742	72	4 866	0,045 24	0,045 24	9,85
	I		158	1 835	0,045 24	0,045 24	24,1 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		232	7 354	0,045 24	0,045 24	6,03		-9	6 630	0,045 24	0,045 24	6,69		-40	5 668	0,045 24	0,045 24	7,83
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-60	310	0,045 24	0,045 24	NS		-40	326	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00743	58	4 453	0,045 24	0,045 24	10,7 6	00744	-153	1 630	0,045 24	0,045 24	29,4 1	00745	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13 476	5 246	0,045 24	0,045 24	8,14
S	S		-25	4 251	0,045 24	0,045 24	10,4 4		144	2 335	0,045 24	0,045 24	18,9 9		2 519	1 289	0,045 24	0,045 24	34,18
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2 519	51	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00746	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00747	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00748	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		62 527	7 742	0,045 24	0,045 24	4,72		1 533	5 253	0,045 24	0,045 24	9,09		0	1 145	0,045 24	0,045 24	41,85
S	S		23 947	974	0,045 24	0,045 24	42,5 2		-85	770	0,045 24	0,045 24	57,6 4		55	954	0,045 24	0,045 24	46,50
	I		23 947	1 059	0,045 24	0,045 24	39,1 0		-85	1 037	0,045 24	0,045 24	42,8 0		55	987	0,045 24	0,045 24	44,95
P	S	00749	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00750	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00751	4 771	1 875	0,045 24	0,045 24	23,35
	I		-16	2 579	0,045 24	0,045 24	18,5 8		16 340	8 698	0,045 24	0,045 24	5,28		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		24 183	417	0,045 24	0,045 24	99,2 4		6 762	1 823	0,045 24	0,045 24	23,88
	I		162	2 422	0,045 24	0,045 24	18,3 1		24 183	3 044	0,045 24	0,045 24	13,5 9		1 377	751	0,045 24	0,045 24	58,86
P	S	00752	-1 963	3 687	0,045 24	0,045 24	13,0 6	00753	-961	4 086	0,045 24	0,045 24	11,7 6	00754	-1 211	3 387	0,045 24	0,045 24	14,19
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		1 545	3 488	0,045 24	0,045 24	12,6 7		628	4 489	0,045 24	0,045 24	9,87		801	5 199	0,045 24	0,045 24	8,52
	I		1 545	1 912	0,045 24	0,045 24	23,1 1		628	2 374	0,045 24	0,045 24	18,6 6		801	1 933	0,045 24	0,045 24	22,90
P	S	00755	585	2 667	0,045 24	0,045 24	16,6 1	00756	8 075	2 656	0,045 24	0,045 24	16,3 3	00757	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		585	1 079	0,045 24	0,045 24	41,0 6		8 075	3 930	0,045 24	0,045 24	11,0 4		4 915	3 628	0,045 24	0,045 24	12,06
S	S		774	5 863	0,045 24	0,045 24	7,55		4 087	6 531	0,045 24	0,045 24	6,72		-263	8 119	0,045 24	0,045 24	5,91
	I		774	891	0,045 24	0,045 24	49,6 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00758	12 299	3 597	0,045 24	0,045 24	11,9 1	00759	217	3 503	0,045 24	0,045 24	12,6 6	00760	-922	3 487	0,045 24	0,045 24	13,77
	I		12 299	4 522	0,045 24	0,045 24	9,48		217	1 367	0,045 24	0,045 24	32,4 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		3 836	7 244	0,045 24	0,045 24	6,06		861	7 441	0,045 24	0,045 24	5,95		715	7 465	0,045 24	0,045 24	5,93
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		861	629	0,045 24	0,045 24	70,3 7		715	1 557	0,045 24	0,045 24	28,44
P	S	00761	-1 320	3 757	0,045 24	0,045 24	12,8 0	00762	-117	2 673	0,045 24	0,045 24	16,6 0	00763	4 756	1 929	0,045 24	0,045 24	22,70
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-117	205	0,045 24	0,045 24	NS		4 756	2 634	0,045 24	0,045 24	16,62
S	S		807	7 225	0,045 24	0,045 24	6,13		555	6 802	0,045 24	0,045 24	6,51		3 950	6 125	0,045 24	0,045 24	7,16
	I		807	1 970	0,045 24	0,045 24	22,4 7		555	1 686	0,045 24	0,045 24	26,2 8		3 950	656	0,045 24	0,045 24	66,90
P	S	00764	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00765	8 198	1 235	0,045 24	0,045 24	35,1 1	00766	591	2 636	0,045 24	0,045 24	16,81
	I		9 598	3 717	0,045 24	0,045 24	11,6 2		8 198	2 989	0,045 24	0,045 24	14,5 1		591	874	0,045 24	0,045 24	50,68

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		6 589	5 999	0,045 24	0,045 24	7,26		4 434	5 529	0,045 24	0,045 24	7,93		1 432	5 663	0,045 24	0,045 24	7,80
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4 434	221	0,045 24	0,045 24	NS		1 432	1 515	0,045 24	0,045 24	29,17
P	S	00767	-1 503	3 406	0,045 24	0,045 24	14,1 2	00768	-1 387	3 806	0,045 24	0,045 24	12,6 3	00769	-275	2 449	0,045 24	0,045 24	18,13
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		983	5 647	0,045 24	0,045 24	7,84		862	5 116	0,045 24	0,045 24	8,65		590	3 801	0,045 24	0,045 24	11,65
	I		983	2 284	0,045 24	0,045 24	19,3 7		862	2 415	0,045 24	0,045 24	18,3 3		590	1 859	0,045 24	0,045 24	23,83
P	S	00770	3 210	29	0,045 24	0,045 24	NS	00771	74 368	1 549	0,045 24	0,045 24	22,6 3	00772	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3 210	1 112	0,045 24	0,045 24	39,5 5		74 368	11 622	0,045 24	0,045 24	3,02		2 981	9 922	0,045 24	0,045 24	4,79
S	S		1 625	1 073	0,045 24	0,045 24	41,1 7		5 773	1 936	0,045 24	0,045 24	22,5 5		14 521	816	0,045 24	0,045 24	52,18
	I		1 625	498	0,045 24	0,045 24	88,7 0		5 773	2 442	0,045 24	0,045 24	17,8 8		14 521	2 341	0,045 24	0,045 24	18,19
P	S	00773	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00774	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00775	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-123	2 930	0,045 24	0,045 24	16,3 6		1	705	0,045 24	0,045 24	67,9 7		-504	4 354	0,045 24	0,045 24	11,02
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		117	1 906	0,045 24	0,045 24	23,2 7		85	2 752	0,045 24	0,045 24	16,1 2		3 502	4 504	0,045 24	0,045 24	9,76
P	S	00776	0	0	0,090 48	0,090 48	-	00777	142 746	4 622	0,045 24	0,045 24	5,65	00778	6 216	2 474	0,045 24	0,045 24	17,63
	I		286 192	17 501	0,090 48	0,090 48	2,96		142 746	4 085	0,045 24	0,045 24	6,40		6 216	1 651	0,045 24	0,045 24	26,41
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		65 978	2 493	0,045 24	0,045 24	14,4 9		10 302	3 877	0,045 24	0,045 24	11,12
	I		48 375	5 312	0,045 24	0,045 24	7,22		65 978	4 365	0,045 24	0,045 24	8,28		10 302	6 941	0,045 24	0,045 24	6,21
P	S	00779	11 176	1 720	0,045 24	0,045 24	25,0 0	00780	9 319	2 032	0,045 24	0,045 24	23,0 1	00781	4 618	1 755	0,045 24	0,045 24	24,96
	I		11 176	92	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		28 662	3 461	0,045 24	0,045 24	11,8 0		10 999	3 489	0,045 24	0,045 24	12,3 3		-10 735	4 090	0,045 24	0,045 24	11,17
	I		28 662	6 672	0,045 24	0,045 24	6,12		10 999	5 114	0,045 24	0,045 24	8,41		-10 735	3 167	0,045 24	0,045 24	14,43
P	S	00782	11 467	2 570	0,045 24	0,045 24	16,7 2	00783	62 190	5 925	0,045 24	0,045 24	6,18	00784	30 356	7 972	0,045 24	0,045 24	5,09
	I		11 467	2 747	0,045 24	0,045 24	15,6 4		62 190	9 854	0,045 24	0,045 24	3,71		30 356	9 533	0,045 24	0,045 24	4,26
S	S		-2 220	4 842	0,045 24	0,045 24	9,22		106 421	3 010	0,045 24	0,045 24	10,2 7		178 532	3 924	0,045 24	0,045 24	5,43
	I		-2 220	2 827	0,045 24	0,045 24	15,7 9		106 421	621	0,045 24	0,045 24	49,7 9		92 674	730	0,045 24	0,045 24	44,80
P	S	00785	19 120	3 878	0,045 24	0,045 24	10,8 3	00786	5 888	2 359	0,045 24	0,045 24	18,5 0	00787	1 139	2 967	0,045 24	0,045 24	16,10
	I		19 120	2 844	0,045 24	0,045 24	14,7 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		7 802	6 769	0,045 24	0,045 24	6,41		-11 383	6 408	0,045 24	0,045 24	7,14		-3 957	6 272	0,045 24	0,045 24	7,15
	I		7 802	2 171	0,045 24	0,045 24	20,0 0		-14 846	2 526	0,045 24	0,045 24	18,2 8		-3 957	3 366	0,045 24	0,045 24	13,33
P	S	00788	5 139	2 030	0,045 24	0,045 24	21,5 5	00789	3 826	2 169	0,045 24	0,045 24	20,2 4	00790	25 573	1 784	0,045 24	0,045 24	23,10
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3 826	2 204	0,045 24	0,045 24	19,9 2		25 573	6 412	0,045 24	0,045 24	6,43
S	S		-3 361	5 933	0,045 24	0,045 24	7,55		4 410	5 180	0,045 24	0,045 24	8,46		74 804	736	0,045 24	0,045 24	47,55
	I		-3 361	4 049	0,045 24	0,045 24	11,0 6		4 410	4 769	0,045 24	0,045 24	9,19		74 804	2 508	0,045 24	0,045 24	13,96
P	S	00791	12 416	512	0,045 24	0,045 24	83,6 7	00792	8 057	2 724	0,045 24	0,045 24	15,9 2	00793	4 112	1 926	0,045 24	0,045 24	22,78
	I		12 416	5 656	0,045 24	0,045 24	7,57		8 057	2 931	0,045 24	0,045 24	14,8 0		4 112	410	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		16 421	4 485	0,045 24	0,045 24	9,44		5 597	4 381	0,045 24	0,045 24	9,97
	I		205 886	1 420	0,045 24	0,045 24	12,5 2		16 421	5 522	0,045 24	0,045 24	7,67		5 597	5 225	0,045 24	0,045 24	8,36
P	S	00794	8 315	2 031	0,045 24	0,045 24	21,3 4	00795	8 597	2 012	0,045 24	0,045 24	21,5 3	00796	3 652	2 555	0,045 24	0,045 24	17,19
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8 597	69	0,045 24	0,045 24	NS		3 652	1 542	0,045 24	0,045 24	28,48
S	S		3 262	4 263	0,045 24	0,045 24	10,3 1		10 859	5 367	0,045 24	0,045 24	8,02		9 840	6 000	0,045 24	0,045 24	7,19
	I		3 262	5 379	0,045 24	0,045 24	8,17		10 859	6 075	0,045 24	0,045 24	7,08		9 840	6 469	0,045 24	0,045 24	6,67
P	S	00797	36 602	936	0,045	0,045	42,5	00798	0	0	0,045	0,045	-	00799	0	0	0,045	0,045	-



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		54 216	4 329	0,045 24	0,045 24	6		146 989	15 014	0,045 24	0,045 24	1,70		-350	5 405	0,045 24	0,045 24	8,87
S	S		180 014	877	0,045 24	0,045 24	24,0 7		57 227	1 684	0,045 24	0,045 24	22,1 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		180 014	2 279	0,045 24	0,045 24	9,26		57 227	10 236	0,045 24	0,045 24	3,64		353	5 090	0,045 24	0,045 24	9,41
P	S	00800	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00801	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00802	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		23	883	0,045 24	0,045 24	54,2 6		327	1 555	0,045 24	0,045 24	28,5 1		77 415	6 410	0,045 24	0,045 24	5,41
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-10	2 699	0,045 24	0,045 24	17,7 5		311	3 357	0,045 24	0,045 24	13,2 1		16 707	6 230	0,045 24	0,045 24	6,79
P	S	00803	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00804	23 887	4 124	0,045 24	0,045 24	10,0 4	00805	6 613	1 024	0,045 24	0,045 24	42,54
	I		168 544	7 018	0,045 24	0,045 24	3,23		23 887	4 769	0,045 24	0,045 24	8,68		5 059	727	0,045 24	0,045 24	60,18
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		91 131	7 225	0,045 24	0,045 24	4,55		27 448	5 889	0,045 24	0,045 24	6,96		11 806	3 985	0,045 24	0,045 24	10,77
P	S	00806	12 682	954	0,045 24	0,045 24	48,5 8	00807	6 391	854	0,045 24	0,045 24	51,0 4	00808	9 132	1 321	0,045 24	0,045 24	32,74
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6 391	44	0,045 24	0,045 24	NS		9 132	1 190	0,045 24	0,045 24	36,34
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		13 724	4 882	0,045 24	0,045 24	9,47		10 640	3 178	0,045 24	0,045 24	13,5 5		7 125	4 227	0,045 24	0,045 24	10,29
P	S	00809	22 807	4 588	0,045 24	0,045 24	9,06	00810	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00811	25 930	5 424	0,045 24	0,045 24	7,59
	I		22 807	6 625	0,045 24	0,045 24	6,27		-5 555	8 872	0,045 24	0,045 24	5,08		25 930	6 995	0,045 24	0,045 24	5,88
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		30 702	1 199	0,045 24	0,045 24	33,8 4		73 612	8 519	0,045 24	0,045 24	4,13		22 780	5 818	0,045 24	0,045 24	7,14
P	S	00812	12 641	1 576	0,045 24	0,045 24	27,1 7	00813	6 457	664	0,045 24	0,045 24	65,6 3	00814	12 245	825	0,045 24	0,045 24	56,24
	I		12 641	1 737	0,045 24	0,045 24	24,6 5		6 457	421	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		16 142	5 013	0,045 24	0,045 24	9,16		6 879	4 993	0,045 24	0,045 24	9,43		25 292	4 921	0,045 24	0,045 24	9,10
P	S	00815	5 951	627	0,045 24	0,045 24	69,6 0	00816	8 244	2 100	0,045 24	0,045 24	20,6 5	00817	35 832	982	0,045 24	0,045 24	40,66
	I		5 951	613	0,045 24	0,045 24	71,1 9		8 244	3 406	0,045 24	0,045 24	12,7 3		35 832	12 943	0,045 24	0,045 24	3,08
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		10 846	3 862	0,045 24	0,045 24	11,1 4		15 203	6 625	0,045 24	0,045 24	6,95		136 482	12 305	0,045 24	0,045 24	2,19
P	S	00818	27 120	1 411	0,045 24	0,045 24	29,0 7	00819	7 845	1 003	0,045 24	0,045 24	43,2 8	00820	6 478	912	0,045 24	0,045 24	51,66
	I		27 120	4 520	0,045 24	0,045 24	9,07		7 845	1 025	0,045 24	0,045 24	42,3 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		154 183	6 901	0,045 24	0,045 24	3,56		11 069	4 285	0,045 24	0,045 24	10,0 4		9 308	3 781	0,045 24	0,045 24	11,43
P	S	00821	6 255	1 304	0,045 24	0,045 24	33,4 4	00822	5 679	1 109	0,045 24	0,045 24	39,3 8	00823	8 823	2 047	0,045 24	0,045 24	21,15
	I		6 255	380	0,045 24	0,045 24	NS		5 679	1 774	0,045 24	0,045 24	24,6 2		12 165	4 473	0,045 24	0,045 24	9,58
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		14 296	4 274	0,045 24	0,045 24	9,97		17 938	5 584	0,045 24	0,045 24	7,55		65 736	7 706	0,045 24	0,045 24	4,69
P	S	00824	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00825	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00826	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		23 294	14 469	0,045 24	0,045 24	2,87		35 804	6 768	0,045 24	0,045 24	5,90		34	2 138	0,045 24	0,045 24	22,41
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		55 777	129	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		281 439	12 917	0,090 48	0,090 48	3,42		55 777	6 672	0,045 24	0,045 24	5,61		-38	3 558	0,045 24	0,045 24	13,47
P	S	00827	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00828	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00829	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1	960	0,045 24	0,045 24	46,2 2		878	3 478	0,045 24	0,045 24	12,7 3		14 281	6 537	0,045 24	0,045 24	6,52
S	S		32	11	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		32	1 657	0,045 24	0,045 24	26,7 8		536	1 826	0,045 24	0,045 24	24,2 6		16 332	1 430	0,045 24	0,045 24	29,62
P	S	00830	11 231	192	0,045 24	0,045 24	NS	00831	1 671	2 033	0,045 24	0,045 24	21,7 2	00832	-348	1 884	0,045 24	0,045 24	23,57
	I		11 231	4 874	0,045 24	0,045 24	8,82		1 671	2 368	0,045 24	0,045 24	18,6 5		-348	360	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		13 134	1 859	0,045 24	0,045 24	23,0 0		1 050	3 098	0,045 24	0,045 24	15,4 2		1 422	2 443	0,045 24	0,045 24	19,54
P	S	00833	-491	1 548	0,045 24	0,045 24	28,7 0	00834	-271	1 615	0,045 24	0,045 24	27,4 9	00835	2 028	2 228	0,045 24	0,045 24	19,80
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-271	524	0,045 24	0,045 24	84,7 4		2 028	3 012	0,045 24	0,045 24	14,65
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 079	2 223	0,045 24	0,045 24	21,4 9		1 773	2 135	0,045 24	0,045 24	22,3 4		-289	2 271	0,045 24	0,045 24	21,11
P	S	00836	19 776	1 318	0,045 24	0,045 24	31,8 1	00837	16 763	1 658	0,045 24	0,045 24	25,5 1	00838	2 338	2 841	0,045 24	0,045 24	15,52
	I		19 776	5 213	0,045 24	0,045 24	8,04		16 763	4 667	0,045 24	0,045 24	9,06		2 338	3 087	0,045 24	0,045 24	14,28
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		18 896	1 858	0,045 24	0,045 24	22,6 3		13 932	1 914	0,045 24	0,045 24	22,2 8		-3	2 207	0,045 24	0,045 24	21,71
P	S	00839	91	2 074	0,045 24	0,045 24	21,3 9	00840	-715	1 506	0,045 24	0,045 24	29,5 2	00841	-500	1 262	0,045 24	0,045 24	35,21
	I		91	842	0,045 24	0,045 24	52,6 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 100	2 240	0,045 24	0,045 24	21,3 3		1 460	2 141	0,045 24	0,045 24	22,3 0		1 386	2 418	0,045 24	0,045 24	19,75
P	S	00842	919	840	0,045 24	0,045 24	52,6 9	00843	6 313	491	0,045 24	0,045 24	88,7 9	00844	17 052	1 080	0,045 24	0,045 24	39,14
	I		919	1 580	0,045 24	0,045 24	28,0 1		6 313	5 067	0,045 24	0,045 24	8,60		17 052	6 262	0,045 24	0,045 24	6,75
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-124	2 507	0,045 24	0,045 24	19,1 2		3 321	2 165	0,045 24	0,045 24	20,3 1		12 429	2 030	0,045 24	0,045 24	21,10
P	S	00845	1 646	909	0,045 24	0,045 24	48,5 9	00846	-7	1 525	0,045 24	0,045 24	29,1 0	00847	-556	1 968	0,045 24	0,045 24	22,58
	I		1 646	1 950	0,045 24	0,045 24	22,6 5		-7	275	0,045 24	0,045 24	NS		-556	80	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4 731	1 955	0,045 24	0,045 24	22,4 0		1 106	2 296	0,045 24	0,045 24	20,8 1		1 247	2 278	0,045 24	0,045 24	19,41
P	S	00848	-57	2 102	0,045 24	0,045 24	21,1 1	00849	1 944	1 307	0,045 24	0,045 24	33,7 7	00850	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-57	1 118	0,045 24	0,045 24	39,6 9		1 944	2 940	0,045 24	0,045 24	15,0 1		1 926	6 477	0,045 24	0,045 24	7,36
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 001	2 506	0,045 24	0,045 24	17,6 6		417	3 406	0,045 24	0,045 24	14,0 5		5 627	2 250	0,045 24	0,045 24	19,41
P	S	00851	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00852	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00853	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		993	10 425	0,045 24	0,045 24	4,58		5 818	3 742	0,045 24	0,045 24	11,6 7		1	1 031	0,045 24	0,045 24	46,48
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		12 440	1 841	0,045 24	0,045 24	23,2 7		4 711	2 395	0,045 24	0,045 24	18,2 8		269	1 612	0,045 24	0,045 24	27,50
P	S	00854	0	0	0,090 48	0,090 48	-	00855	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00856	0	0	0,090 48	0,090 48	-
	I		134 948	19 533	0,090 48	0,090 48	3,62		226 971	9 174	0,045 24	0,045 24	1,66		219 068	19 621	0,090 48	0,090 48	3,07
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		30 346	10 328	0,045 24	0,045 24	3,93		234 984	5 537	0,045 24	0,045 24	2,58		172 231	16 098	0,045 24	0,045 24	1,38
P	S	00857	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00858	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00859	266 307	12 876	0,090 48	0,090 48	4,22
	I		82 700	15 806	0,045 24	0,045 24	2,15		97 343	14 706	0,045 24	0,045 24	2,18		266 307	10 963	0,090 48	0,090 48	4,96
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,090 48	0,090 48	-		0	0	0,090 48	0,090 48	-
	I		46 145	10 731	0,045 24	0,045 24	3,60		345 556	13 693	0,090 48	0,090 48	3,21		280 877	16 565	0,090 48	0,090 48	3,17
P	S	00860	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00861	47 183	17 764	0,045 24	0,045 24	2,17	00862	53 266	13 473	0,045 24	0,045 24	2,80
	I		1 206	23 105	0,045 24	0,045 24	1,91		47 183	8 702	0,045 24	0,045 24	4,42		53 266	11 228	0,045 24	0,045 24	3,36

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
			24		24				24		24				24		24		
S	S		171	761	0,045	0,045	29,3		126	11 317	0,090	0,090			205	10 490	0,045	0,045	1,70
	I		243		24	24	0		630		48	48	6,34		103		24	24	
			183	16 424	0,045	0,045	1,26		126	14 007	0,090	0,090	5,12		205	13 710	0,045	0,045	1,30
			335		24	24			630		48	48			103		24	24	
P	S	00863	0	0	0,045	0,045	-	00864	40 303	5 732	0,045	0,045	6,87	00865	0	0	0,045	0,045	-
	I				24	24					24	24					24	24	
			-5 451	17 144	0,045	0,045	2,63		40 303	15 447	0,045	0,045	2,55		37 356	14 904	0,045	0,045	2,67
					24	24					24	24					24	24	
S	S		0	0	0,045	0,045	-		40 547	650	0,045	0,045	60,5		0	0	0,045	0,045	-
	I				24	24					24	24	2				24	24	
			58 517	15 627	0,045	0,045	2,37		73 493	13 561	0,045	0,045	2,59		73 131	21 771	0,045	0,045	1,62
					24	24					24	24					24	24	
P	S	00866	0	0	0,090	0,090	-	00867	0	0	0,045	0,045	-	00868	30 548	3 695	0,045	0,045	10,98
	I				48	48					24	24					24	24	
			328	15 068	0,090	0,090	3,07		95 532	15 933	0,045	0,045	2,03		89 023	10 358	0,045	0,045	3,20
			385		48	48					24	24					24	24	
S	S		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
	I				24	24					24	24					24	24	
			26 674	13 102	0,045	0,045	3,13		131	11 070	0,045	0,045	2,49		316	15 253	0,090	0,090	4,08
					24	24			577		24	24			931		48	48	
P	S	00869	0	0	0,045	0,045	-												
	I				24	24													
			11 014	27 943	0,045	0,045	1,54												
					24	24													
S	S		0	0	0,090	0,090	-												
	I				48	48													
			316	23 794	0,090	0,090	2,01												
			945		48	48													

**LEGENDA:**

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos** Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A<sub>s</sub>** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- A<sub>df</sub>** Armatura disponibile per la flessione
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.

### PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

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]	
<b>Fondazione</b>																
			<b>Platea 1</b>													
P	S	00017	18 781	5 294	0,04524	8,04	00025	-3 296	2 290	0,04524	19,80	00028	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-3 296	6 275	0,04524	7,23		15 553	10 668	0,04524	4,03
S	S		-11 933	718	0,04524	64,68		69 727	3 154	0,04524	11,40		54 990	8 472	0,04524	4,47
	I		-11 933	7 931	0,04524	5,86		69 727	5 969	0,04524	6,02		54 990	7 794	0,04524	4,86
P	S	00065	0	0	0,04524	-	00070	0	0	0,04524	-	00071	0	0	0,04524	-
	I		0	54 691	0,09048	1,61		4	62 764	0,09048	1,40		0	131	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		10	846	0,04524	53,02		0	0	0,04524	-
	I		2	65 523	0,09048	1,34		10	70 575	0,09048	1,25		1	59	0,04524	NS
P	S	00072	0	0	0,04524	-	00073	0	0	0,04524	-	00074	0	0	0,04524	-
	I		0	201	0,04524	NS		5	142	0,04524	NS		1	119	0,04524	NS
S	S		0	41	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		4	34	0,04524	NS		1	49	0,04524	NS
P	S	00077	6	4 222	0,04524	10,62	00078	0	0	0,04524	-	00079	0	0	0,04524	-
	I		6	56 578	0,09048	1,55		-5	54 148	0,09048	1,62		3	923	0,04524	48,68
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		2	114	0,04524	NS
	I		5	56 443	0,09048	1,56		10	55 874	0,09048	1,57		2	96	0,04524	NS
P	S	00080	0	0	0,04524	-	00081	0	0	0,04524	-	00082	0	0	0,04524	-
	I		11	1 705	0,04524	26,35		495	3 448	0,04524	13,01		384	4 133	0,04524	10,86
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		5	713	0,04524	63,02		332	382	0,04524	NS		53	147	0,04524	NS
P	S	00083	0	0	0,04524	-	00084	0	0	0,04524	-	00085	737	184	0,04524	NS
	I		439	3 693	0,04524	12,15		483	3 006	0,04524	14,93		737	1 901	0,04524	23,59
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		578	403	0,04524	NS		167	252	0,04524	NS		813	598	0,04524	74,97
P	S	00086	172	951	0,04524	47,22	00087	117	799	0,04524	56,22	00088	353	1 251	0,04524	35,88
	I		172	345	0,04524	NS		117	64	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		97	104	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		10	903	0,04524	49,76		0	0	0,04524	-		279	714	0,04524	62,88
P	S	00089	35	1 092	0,04524	41,14	00090	61	677	0,04524	66,36	00091	177	766	0,04524	58,63
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		177	250	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		-100	42	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		-323	606	0,04524	74,21		0	0	0,04524	-		64	738	0,04524	60,87
P	S	00092	201	146	0,04524	NS	00093	806	19	0,04524	NS	00094	0	0	0,04524	-
	I		201	1 447	0,04524	31,03		806	1 966	0,04524	22,80		-65	2 348	0,04524	19,14
S	S		172	84	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		1 092	908	0,04524	49,33		855	553	0,04524	81,06
P	S	00095	0	0	0,04524	-	00096	493	882	0,04524	50,87	00097	176	914	0,04524	49,14
	I		565	2 362	0,04524	18,99		493	1 966	0,04524	22,82		176	1 223	0,04524	36,72
S	S		287	121	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		287	93	0,04524	NS		636	827	0,04524	54,23		193	134	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
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> ]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	
P	S	00098	333	1 366	0,04524	32,86	00099	86	1 388	0,04524	32,36	00100	27	1 053	0,04524	42,67
I			333	400	0,04524	NS			0	0	0,04524		-		0	0
S	S	00101	0	0	0,04524	-	00102	0	0	0,04524	-	00103	26	50	0,04524	NS
I			482	616	0,04524	72,84			-100	709	0,04524		63,39		0	0
P	S	00104	310	1 107	0,04524	40,55	00105	-105	746	0,04524	60,25	00106	0	0	0,04524	-
I			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		23	713
S	S	00107	0	0	0,04524	-	00108	0	0	0,04524	-	00109	0	0	0,04524	-
I			257	652	0,04524	68,86			-386	612	0,04524		73,50		-177	21
P	S	00110	0	0	0,04524	-	00111	0	0	0,04524	-	00112	0	0	0,04524	-
I			111	1 367	0,04524	32,86			251	2 865	0,04524		15,67		84	3 302
S	S	00113	0	0	0,04524	-	00114	227	63	0,04524	NS	00115	0	0	0,04524	-
I			194	822	0,04524	54,63			227	43	0,04524		NS		788	544
P	S	00116	0	0	0,04524	-	00117	0	0	0,04524	-	00118	203	670	0,04524	67,02
I			151	2 256	0,04524	19,91			167	1 471	0,04524		30,53		203	216
S	S	00119	0	0	0,04524	-	00120	154	200	0,04524	NS	00121	0	0	0,04524	-
I			394	849	0,04524	52,87			0	0	0,04524		-		248	857
P	S	00122	137	902	0,04524	49,79	00123	289	1 486	0,04524	30,21	00124	151	1 548	0,04524	29,01
I			137	66	0,04524	NS			0	0	0,04524		-		0	0
S	S	00125	114	31	0,04524	NS	00126	0	0	0,04524	-	00127	0	0	0,04524	-
I			0	0	0,04524	-			324	747	0,04524		60,10		23	866
P	S	00128	92	979	0,04524	45,88	00129	244	612	0,04524	73,37	00130	0	0	0,04524	-
I			92	806	0,04524	55,73			244	952	0,04524		47,17		110	2 360
S	S	00131	27	140	0,04524	NS	00132	0	0	0,04524	-	00133	0	0	0,04524	-
I			0	0	0,04524	-			216	926	0,04524		48,49		-34	455
P	S	00134	0	0	0,04524	-	00135	0	0	0,04524	-	00136	0	0	0,04524	-
I			176	3 469	0,04524	12,95			-90	5 259	0,04524		8,55		126	5 184
S	S	00137	0	0	0,04524	-	00138	0	0	0,04524	-	00139	0	0	0,04524	-
I			-40	272	0,04524	NS			290	366	0,04524		NS		134	172
P	S	00140	0	0	0,04524	-	00141	0	0	0,04524	-	00142	0	0	0,04524	-
I			156	4 135	0,04524	10,86			159	1 993	0,04524		22,53		15	1 024
S	S	00143	0	0	0,04524	-	00144	0	0	0,04524	-	00145	12	147	0,04524	NS
I			264	253	0,04524	NS			90	767	0,04524		58,57		12	31
P	S	00146	0	0	0,04524	-	00147	0	0	0,04524	-	00148	0	0	0,04524	-
I			14	41	0,04524	NS			114	332	0,04524		NS		19	239
S	S	00149	0	0	0,04524	-	00150	0	0	0,04524	-	00151	0	0	0,04524	-
I			10	687	0,04524	65,40			84	1 250	0,04524		35,94		96	1 977
P	S	00152	19	89	0,04524	NS	00153	0	0	0,04524	-	00154	0	0	0,04524	-
I			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		0	0
S	S	00155	0	0	0,04524	-	00156	-21	334	0,04524	NS	00157	71	497	0,04524	90,39
I			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		0	0
P	S	00158	8	1 794	0,04524	25,05	00159	87	1 611	0,04524	27,88	00160	25	1 186	0,04524	37,88
I			15	346	0,04524	NS			0	0	0,04524		-		0	0
S	S	00160	0	0	0,04524	-	00161	21	498	0,04524	90,22	00162	72	460	0,04524	97,66
I			0	0	0,04524	-			65	588	0,04524		76,40		-28	268
P	S	00163	5	198	0,04524	NS	00164	65	249	0,04524	NS	00165	-28	390	0,04524	NS
I			5	764	0,04524	58,81			65	249	0,04524		NS		-28	390
P	S	00166	44	206	0,04524	NS	00167	0	0	0,04524	-	00168	0	0	0,04524	-
I			0	0	0,04524	-			0	524	0,04524		85,75		44	299
S	S	00169	10	33	0,04524	NS	00170	0	0	0,04524	-	00171	0	0	0,04524	-
I			10	566	0,04524	79,38			91	757	0,04524		59,34		21	1 296
P	S	00172	48	235	0,04524	NS	00173	0	0	0,04524	-	00174	0	0	0,04524	-
I			48	135	0,04524	NS			81	461	0,04524		97,44		34	542
S	S	00175	0	0	0,04524	-	00176	0	0	0,04524	-	00177	118	943	0,04524	47,63
I			15	1 468	0,04524	30,61			1	1 750	0,04524		25,68		118	1 956
P	S	00178	30	511	0,04524	87,92	00179	0	0	0,04524	-	00180	0	0	0,04524	-
I			0	0	0,04524	-			43	684	0,04524		65,68		30	818
S	S	00181	13	1 426	0,04524	31,51	00182	46	1 451	0,04524	30,96	00183	44	859	0,04524	52,30
I			13	2 718	0,04524	16,53			46	3 390	0,04524		13,25		44	4 764
P	S	00184	-8	674	0,04524	66,67	00185	0	0	0,04524	-	00186	0	143	0,04524	NS
I			0	0	0,04524	-			7	1 059	0,04524		42,43		0	17
S	S	00187	0	0	0,04524	-	00188	0	0	0,04524	-	00189	0	0	0,04524	-
I			5	5 962	0,04524	7,54			5	6 722	0,04524		6,68		1	6 929
P	S	00190	0	0	0,04524	-	00191	0	246	0,04524	NS	00192	0	0	0,04524	-
I			0	312	0,04524	NS			0	69	0,04524		NS		0	683
S	S	00193	0	0	0,04524	-	00194	0	0	0,04524	-	00195	0	0	0,04524	-
I			0	6 110	0,04524	7,35			0	5 847	0,04524		7,68		0	3 343
P	S	00196	0	0	0,04524	-	00197	0	0	0,04524	-	00198	0	0	0,04524	-
I			0	234	0,04524	NS			0	1 962	0,04524		22,90		0	3 166
S	S	00199	0	0	0,04524	-	00200	0	174	0,04524	NS	00201	0	0	0,04524	-
I			0	1 669	0,04524	26,92			0	0	0,04524		-		0	1 218
P	S	00202	0	0	0,04524	-	00203	0	0	0,04524	-	00204	0	0	0,04524	-
I			0	6 152	0,04524	7,30			0	7 264	0,04524		6,19		0	7 068
S	S	00205	0	0	0,04524	-	00206	0	0	0,04524	-	00207	0	73	0,04524	NS
I			0	284	0,04524	NS			0	179	0,04524		NS		0	81
P	S	00208	0	657	0,04524	68,39	00209	0	1 862	0,04524	24,13	00210	0	3 706	0,04524	12,12
I			0	4 428	0,04524	10,15			0	2 413	0,04524		18,62		0	0
S	S	00211	0	0	0,04524	-	00212	0	0	0,04524	-	00213	0	0	0,04524	-
I			0	508	0,04524	88,45			0	182	0,04524		NS		0	922
P	S	00214	0	3 857	0,04524	11,65	00215	0	4 634	0,04524	9,70	00216	0	3 650	0,04524	12,31
I			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		0	0
S	S	00217	0	96	0,04524	NS	00218	0	0	0,04524	-	00219	0	0	0,04524	-
I			0	0	0,04524	-			0	875	0,04524		51,35		0	739
P	S	00220	0	1 878	0,04524	23,93	00221	0	670	0,04524	67,06	00222	0	0	0,04524	-
I			0	0	0,04524	-			0	234	0,04524		NS		0	3 365
S	S	00223	0	0	0,04524	-	00224	0	0	0,04524	-	00225	0	214	0,04524	NS
I			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		0	0

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

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> ]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	
	I		0	194	0,04524	NS		0	881	0,04524	51,00		0	0	0,04524	-
P	S	00161	0	0	0,04524	-	00162	0	0	0,04524	-	00163	0	0	0,04524	-
	I		0	5 819	0,04524	7,72		0	7 788	0,04524	5,77		0	6 190	0,04524	7,26
S	S		0	0	0,04524	-		0	119	0,04524	NS		0	48	0,04524	NS
	I		0	816	0,04524	55,06		0	65	0,04524	NS		0	201	0,04524	NS
P	S	00164	0	0	0,04524	-	00165	0	0	0,04524	-	00166	78	2 034	0,04524	22,09
	I		2	3 466	0,04524	12,96		-4	1 309	0,04524	34,33		78	164	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	688	0,04524	65,31		2	252	0,04524	NS		4	847	0,04524	53,05
P	S	00167	-6	3 132	0,04524	14,35	00168	4	2 472	0,04524	18,18	00169	-30	2 245	0,04524	20,02
	I		-6	102	0,04524	NS		4	918	0,04524	48,95		-30	782	0,04524	57,46
S	S		0	0	0,04524	-		3	152	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		-22	984	0,04524	45,67		0	0	0,04524	-		46	814	0,04524	55,19
P	S	00170	9	1 332	0,04524	33,73	00171	1	521	0,04524	86,24	00172	0	0	0,04524	-
	I		9	1 060	0,04524	42,39		1	1 560	0,04524	28,80		33	1 295	0,04524	34,69
S	S		0	0	0,04524	-		-1	64	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		-15	781	0,04524	57,53		-1	140	0,04524	NS		-1	909	0,04524	49,43
P	S	00173	0	0	0,04524	-	00174	0	0	0,04524	-	00175	0	0	0,04524	-
	I		28	1 566	0,04524	28,69		30	1 232	0,04524	36,47		8	1 243	0,04524	36,15
S	S		11	96	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		11	71	0,04524	NS		39	698	0,04524	64,37		9	771	0,04524	58,28
P	S	00176	0	0	0,04524	-	00177	42	560	0,04524	80,23	00178	23	315	0,04524	NS
	I		8	1 210	0,04524	37,13		42	465	0,04524	96,62		23	413	0,04524	NS
S	S		-1	127	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		33	67	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		4	856	0,04524	52,49		0	0	0,04524	-
P	S	00179	37	768	0,04524	58,50	00180	-49	865	0,04524	51,95	00181	9	51	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		9	628	0,04524	71,55
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		2	110	0,04524	NS
	I		88	752	0,04524	59,74		20	744	0,04524	60,39		0	0	0,04524	-
P	S	00182	13	138	0,04524	NS	00183	0	0	0,04524	-	00184	0	0	0,04524	-
	I		13	749	0,04524	59,99		76	1 819	0,04524	24,70		48	2 502	0,04524	17,96
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		17	820	0,04524	54,79		26	555	0,04524	80,95		15	158	0,04524	NS
P	S	00185	0	0	0,04524	-	00186	0	0	0,04524	-	00187	0	0	0,04524	-
	I		-6	3 074	0,04524	14,62		11	2 807	0,04524	16,01		32	2 351	0,04524	19,11
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		16	340	0,04524	NS		-2	140	0,04524	NS		87	343	0,04524	NS
P	S	00188	0	0	0,04524	-	00189	0	0	0,04524	-	00190	0	0	0,04524	-
	I		3	1 242	0,04524	36,18		2	723	0,04524	62,15		2	31	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		1	43	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		2	574	0,04524	78,28		1	57	0,04524	NS		0	670	0,04524	67,06
P	S	00191	0	0	0,04524	-	00192	0	0	0,04524	-	00193	0	0	0,04524	-
	I		4	420	0,04524	NS		9	133	0,04524	NS		4	101	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		13	1 449	0,04524	31,01		11	3 125	0,04524	14,38		4	3 334	0,04524	13,48
P	S	00194	0	0	0,04524	-	00195	0	0	0,04524	-	00196	12	386	0,04524	NS
	I		40	179	0,04524	NS		20	570	0,04524	78,82		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		15	3 794	0,04524	11,84		74	3 239	0,04524	13,87		13	2 663	0,04524	16,87
P	S	00197	0	0	0,04524	-	00198	0	0	0,04524	-	00199	37	311	0,04524	NS
	I		-9	492	0,04524	91,33		23	513	0,04524	87,58		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		68	1 808	0,04524	24,85		33	1 297	0,04524	34,64		17	1 053	0,04524	42,67
P	S	00200	0	0	0,04524	-	00201	0	0	0,04524	-	00202	13	160	0,04524	NS
	I		51	555	0,04524	80,95		26	424	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		115	830	0,04524	54,12		93	995	0,04524	45,15		17	846	0,04524	53,11
P	S	00203	0	0	0,04524	-	00204	0	0	0,04524	-	00205	17	280	0,04524	NS
	I		114	420	0,04524	NS		35	466	0,04524	96,41		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		19	228	0,04524	NS
	I		-15	907	0,04524	49,54		192	1 163	0,04524	38,61		19	1 246	0,04524	36,06
P	S	00206	0	0	0,04524	-	00207	0	0	0,04524	-	00208	11	363	0,04524	NS
	I		13	405	0,04524	NS		3	501	0,04524	89,68		0	0	0,04524	-
S	S		49	481	0,04524	93,40		40	469	0,04524	95,79		0	0	0,04524	-
	I		49	1 354	0,04524	33,18		40	1 112	0,04524	40,40		-15	1 426	0,04524	31,51
P	S	00209	0	0	0,04524	-	00210	0	0	0,04524	-	00211	11	37	0,04524	NS
	I		43	491	0,04524	91,50		59	273	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		69	1 644	0,04524	27,33		44	1 853	0,04524	24,25		6	1 840	0,04524	24,42
P	S	00212	0	0	0,04524	-	00213	0	0	0,04524	-	00214	0	0	0,04524	-
	I		1	202	0,04524	NS		15	230	0,04524	NS		4	16	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		16	1 961	0,04524	22,91		20	1 237	0,04524	36,32		1	701	0,04524	64,10
P	S	00311	5 901	1 616	0,04524	27,34	00312	11 447	3 339	0,04524	13,02	00313	19 440	4 384	0,04524	9,68
	I		5 901	5 854	0,04524	7,55		11 447	5 374	0,04524	8,09		19 440	4 518	0,04524	9,40
S	S		55 932	6 434	0,04524	5,87		41 566	3 894	0,04524	10,17		38 457	2 854	0,04524	14,02
	I		55 932	4 642	0,04524	8,13		41 566	5 471	0,04524	7,24		38 457	7 546	0,04524	5,30
P	S	00314	19 448	4 747	0,04524	8,94	00315	23 458	4 248	0,04524	9,87	00316	24 262	4 694	0,04524	8,91
	I		19 448	3 960	0,04524	10,72		23 458	3 071	0,04524	13,66		24 262	3 817	0,04524	10,96
S	S		38 216	134	0,04524	NS										

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> ]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> ]	CS
S	S		36 743	1 055	0,04524	38,14		36 130	3 085	0,04524	13,07		48 588	5 493	0,04524	7,05
S	I		36 743	7 386	0,04524	5,45		36 130	6 307	0,04524	6,39		48 588	1 850	0,04524	20,92
P	S	00320	3 080	2 964	0,04524	15,03	00321	-114	2 373	0,04524	18,94	00322	-1 682	2 263	0,04524	19,95
P	I		3 080	5 830	0,04524	7,64		-114	7 505	0,04524	5,99		-1 682	7 428	0,04524	6,08
S	S		27 432	8 548	0,04524	4,85		29 491	9 230	0,04524	4,46		34 278	9 706	0,04524	4,18
S	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00323	312	3 218	0,04524	13,95	00324	14 840	2 119	0,04524	20,31	00325	11 175	3 235	0,04524	13,45
P	I		312	5 476	0,04524	8,20		14 840	3 969	0,04524	10,85		11 175	2 339	0,04524	18,60
S	S		14 217	8 244	0,04524	5,23		50 599	5 233	0,04524	7,35		36 345	2 010	0,04524	20,04
S	I		0	0	0,04524	-		50 599	323	0,04524	NS		36 345	6 602	0,04524	6,10
P	S	00326	-11 004	4 185	0,04524	11,07	00327	0	0	0,04524	-	00328	0	0	0,04524	-
P	I		0	0	0,04524	-		59 680	8 558	0,04524	4,36		33 775	9 087	0,04524	4,47
S	S		0	0	0,04524	-		26 702	5 848	0,04524	7,10		51 668	4 874	0,04524	7,86
S	I		19 849	7 607	0,04524	5,57		26 702	6 925	0,04524	6,00		51 668	6 739	0,04524	5,68
P	S	00329	0	0	0,04524	-	00330	0	0	0,04524	-	00331	34 677	3 626	0,04524	11,17
P	I		86 857	11 602	0,04524	2,91		73 663	13 539	0,09048	6,92		0	0	0,04524	-
S	S		25 537	7 869	0,04524	5,30		75 423	4 459	0,04524	7,90		38 251	1 901	0,04524	21,07
S	I		25 537	9 819	0,04524	4,24		75 423	10 465	0,04524	3,37		38 251	3 073	0,04524	13,03
P	S	00332	32 402	2 004	0,04524	20,36	00333	14 045	4 093	0,04524	10,54	00334	5 273	3 766	0,04524	11,75
P	I		32 402	1 458	0,04524	27,98		0	0	0,04524	-		5 273	60	0,04524	NS
S	S		15 634	4 412	0,04524	9,73		-2 632	4 597	0,04524	9,85		48 791	1 720	0,04524	22,49
S	I		15 634	4 599	0,04524	9,34		-2 632	733	0,04524	61,75		48 791	3 055	0,04524	12,66
P	S	00335	0	0	0,04524	-	00336	0	0	0,04524	-	00337	0	0	0,04524	-
P	I		40 986	9 733	0,04524	4,08		78 717	8 493	0,04524	4,10		17 282	6 717	0,04524	6,36
S	S		104 238	2 707	0,04524	11,60		51 675	7 580	0,04524	5,05		50 800	5 263	0,04524	7,30
S	I		104 238	7 296	0,04524	4,31		51 675	8 011	0,04524	4,78		50 800	4 768	0,04524	8,06
P	S	00338	0	0	0,04524	-	00339	0	0	0,04524	-	00340	0	0	0,04524	-
P	I		28 811	6 368	0,04524	6,48		56 545	6 551	0,04524	5,75		22 115	6 353	0,04524	6,63
S	S		63 328	3 655	0,04524	10,07		39 450	6 557	0,04524	6,08		51 536	3 585	0,04524	10,69
S	I		63 328	3 942	0,04524	9,33		39 450	6 133	0,04524	6,50		51 536	4 215	0,04524	9,09
P	S	00341	0	0	0,04524	-	00342	66 272	2 670	0,04524	2,38	00343	0	0	0,04524	-
P	I		44 511	7 252	0,04524	5,41		66 272	12 526	0,09048	6,29		37 186	7 468	0,04524	5,38
S	S		45 695	2 941	0,04524	13,29		17 983	2 536	0,04524	16,82		37 529	3 148	0,04524	12,75
S	I		45 695	3 554	0,04524	11,00		38 005	4 495	0,04524	8,92		37 529	5 381	0,04524	7,46
P	S	00344	0	0	0,04524	-	00345	0	0	0,04524	-	00346	0	0	0,04524	-
P	I		23 187	5 859	0,04524	7,16		36 499	7 171	0,04524	5,62		38 499	6 588	0,04524	6,07
S	S		51 036	2 894	0,04524	13,27		57 640	4 432	0,04524	8,47		47 838	4 835	0,04524	8,03
S	I		51 036	4 326	0,04524	8,87		57 640	5 072	0,04524	7,40		47 838	5 063	0,04524	7,66
P	S	00347	0	0	0,04524	-	00348	0	0	0,04524	-	00349	0	0	0,04524	-
P	I		16 977	5 398	0,04524	7,92		26 702	6 801	0,04524	6,11		52 191	7 175	0,04524	5,33
S	S		47 589	3 830	0,04524	10,14		47 765	3 636	0,04524	10,68		24 783	4 764	0,04524	8,77
S	I		47 589	3 590	0,04524	10,82		47 765	4 156	0,04524	9,34		24 783	6 436	0,04524	6,49
P	S	00350	0	0	0,04524	-	00351	65 281	2 854	0,04524	12,80	00352	28 901	4 080	0,04524	10,11
P	I		62 621	5 884	0,04524	6,27		65 281	5 014	0,04524	7,29		28 901	4 347	0,04524	9,49
S	S		43 008	1 871	0,04524	21,07		74 244	292	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	I		43 008	4 348	0,04524	9,07		74 244	10 282	0,04524	3,44		37 878	6 802	0,04524	5,89
P	S	00353	21 697	3 451	0,04524	12,22	00354	18 391	4 457	0,04524	9,56	00355	21 698	4 564	0,04524	9,24
P	I		21 697	2 716	0,04524	15,53		18 391	2 418	0,04524	17,61		21 698	2 557	0,04524	16,49
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		27 046	5 904	0,04524	7,03		6 950	5 227	0,04524	8,43		8 996	5 239	0,04524	8,36
P	S	00356	23 090	4 590	0,04524	9,15	00357	22 809	4 487	0,04524	9,37	00358	24 692	3 834	0,04524	10,90
P	I		23 090	2 672	0,04524	15,72		22 809	3 068	0,04524	13,70		24 692	3 746	0,04524	11,15
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		13 894	5 340	0,04524	8,08		19 687	4 954	0,04524	8,56		31 680	5 585	0,04524	7,32
P	S	00359	22 427	3 805	0,04524	11,06	00360	23 400	3 451	0,04524	12,16	00361	31 905	3 664	0,04524	11,15
P	I		22 427	4 329	0,04524	9,72		23 400	4 632	0,04524	9,06		31 905	5 514	0,04524	7,41
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		72 294	972	0,04524	36,65
S	I		47 815	4 632	0,04524	8,38		53 394	4 040	0,04524	9,43		72 294	6 287	0,04524	5,67
P	S	00362	38 797	1 232	0,04524	32,45	00363	15 004	1 142	0,04524	37,67	00364	11 542	2 519	0,04524	17,26
P	I		38 797	2 137	0,04524	18,71		15 004	2 104	0,04524	20,45		11 542	938	0,04524	46,34
S	S		78 894	3 775	0,04524	9,21		0	0	0,04524	-		13 227	868	0,04524	49,83
S	I		78 894	1 581	0,04524	21,99		63 823	5 879	0,04524	6,25		13 227	1 476	0,04524	29,30
P	S	00365	10 003	2 327	0,04524	18,76	00366	25 239	1 739	0,04524	23,99	00367	49 116	1 676	0,04524	23,06
P	I		10 003	1 920	0,04524	22,74		25 239	2 866	0,04524	14,56		49 116	4 036	0,04524	9,57
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		20 866	5 745	0,04524	7,36		77 833	4 098	0,04524	8,52		111 189	7 812	0,09048	3,71
P	S	00368	36 201	3 209	0,04524	12,56	00369	17 514	3 724	0,04524	11,47	00370	15 796	3 412	0,04524	12,58
P	I		36 201	5 339	0,04524	7,55		17 514	3 749	0,04524	11,39		15 796	2 351	0,04524	18,26
S	S		89 136	1 677	0,04524	19,92		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		89 136	6 614	0,04524	5,05		24 766	4 149	0,04524	10,07		16 072	2 732	0,04524	15,70
P	S	00371	19 687	2 559	0,04524	16,58	00372	13 274	2 657	0,04524	16,28	00373	12 242	3 294	0,04524	13,17
P	I		19 687	1 997	0,04524	21,25		13 274	919	0,04524	47,06		12 242	832	0,04524	52,14
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		34 083	4 133	0,04524	9,82		16 740	3 535	0,04524	12,11		-972	3 608	0,04524	12,49
P	S	00374	15 090	2 646	0,04524	16,26	00375	13 779	2 128	0,04524	20,29	00376	10 866	1 663	0,04524	26,19
P	I		15 090	1 547	0,04524	27,80		13 779	2 255	0,04524	19,15		10 866	2 798	0,04524	15,57
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		16 346	4 692	0,04524	9,13		27 362	5 039	0,04524	8,22		30 842	5 269	0,04524	7,78
P	S	00377	-488	1 310	0,04524	34,35	00378	12 029	2 732	0,04524	15,89	00379	15 343	4 021	0,04524	10,69
P	I		-488	4 657	0,04524	9,66		12 029	6 220	0,04524	6,98		15 343	4 50		

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
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]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	I		20 366	3 601	0,04524	11,76		20 629	2 680	0,04524	15,79		22 205	2 841	0,04524	14,82
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		24 283	5 679	0,04524	7,37		33 076	5 408	0,04524	7,53		16 078	6 180	0,04524	6,94
P	S	00383	21 057	4 449	0,04524	9,50	00384	20 579	3 488	0,04524	12,13	00385	15 136	2 724	0,04524	15,79
	I		21 057	2 822	0,04524	14,97		20 579	3 266	0,04524	12,96		15 136	2 519	0,04524	17,07
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		20 735	5 575	0,04524	7,59		34 963	5 897	0,04524	6,86		21 308	5 835	0,04524	7,24
P	S	00386	1 639	2 509	0,04524	17,83	00387	0	0	0,04524	-	00388	0	0	0,04524	-
	I		1 639	3 494	0,04524	12,80		20 436	6 108	0,04524	6,93		101 739	12 197	0,04524	2,60
S	S		29 938	1 704	0,04524	24,13		65 756	1 488	0,04524	24,52		52 582	4 244	0,04524	9,00
	I		29 938	5 656	0,04524	7,27		65 756	9 028	0,04524	4,04		52 582	9 537	0,04524	4,00
P	S	00389	0	0	0,04524	-	00390	0	0	0,04524	-	00391	0	0	0,04524	-
	I		95 033	11 395	0,04524	2,86		28 484	10 589	0,04524	3,90		105 085	10 180	0,04524	3,07
S	S		16 218	9 276	0,04524	4,62		57 726	7 105	0,04524	5,28		45 719	7 711	0,04524	5,07
	I		16 218	9 895	0,04524	4,33		57 726	7 392	0,04524	5,08		45 719	10 007	0,04524	3,91
P	S	00392	0	0	0,04524	-	00393	0	0	0,04524	-	00394	0	0	0,04524	-
	I		74 531	10 196	0,04524	3,47		28 227	10 747	0,04524	3,85		87 864	10 584	0,04524	3,17
S	S		28 398	9 165	0,04524	4,51		53 764	6 644	0,04524	5,73		28 722	8 820	0,04524	4,68
	I		28 398	7 331	0,04524	5,64		53 764	7 526	0,04524	5,05		28 722	9 390	0,04524	4,40
P	S	00395	0	0	0,04524	-	00396	41 044	1 254	0,04524	31,65	00397	25 732	2 680	0,04524	15,54
	I		78 037	13 882	0,04524	2,51		41 044	5 029	0,04524	7,89		25 732	4 601	0,04524	9,05
S	S		88 403	4 573	0,04524	7,33		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		88 403	8 304	0,04524	4,04		115 814	10 672	0,04524	2,80		48 537	10 556	0,04524	3,67
P	S	00398	18 387	3 339	0,04524	12,76	00399	16 481	3 985	0,04524	10,75	00400	18 236	4 332	0,04524	9,84
	I		18 387	2 620	0,04524	16,26		16 481	2 769	0,04524	15,47		18 236	2 547	0,04524	16,73
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		26 100	7 917	0,04524	5,26		11 907	6 033	0,04524	7,20		15 969	7 683	0,04524	5,58
P	S	00401	18 998	3 652	0,04524	11,64	00402	22 436	3 727	0,04524	11,29	00403	17 998	4 348	0,04524	9,81
	I		18 998	3 230	0,04524	13,16		22 436	3 064	0,04524	13,73		17 998	2 974	0,04524	14,34
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		20 838	5 490	0,04524	7,70		22 540	7 567	0,04524	5,56		41 394	7 154	0,04524	5,54
P	S	00404	31 456	2 470	0,04524	16,57	00405	20 985	4 162	0,04524	10,15	00406	55 423	3 791	0,04524	9,98
	I		31 456	5 705	0,04524	7,17		20 985	3 826	0,04524	11,05		55 423	6 649	0,04524	5,69
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		88 071	3 551	0,04524	9,45
	I		72 943	7 734	0,04524	4,60		36 515	6 933	0,04524	5,81		88 071	6 144	0,04524	5,46
P	S	00407	0	0	0,04524	-	00408	0	0	0,04524	-	00409	0	0	0,04524	-
	I		9	526	0,04524	85,42		0	896	0,04524	50,15		1	311	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		2	369	0,04524	NS		0	891	0,04524	50,43		0	292	0,04524	NS
P	S	00410	0	0	0,04524	-	00411	0	0	0,04524	-	00412	0	0	0,04524	-
	I		2	489	0,04524	91,89		3	660	0,04524	68,08		137	2 056	0,04524	21,85
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	390	0,04524	NS		10	1 065	0,04524	42,19		38	1 094	0,04524	41,07
P	S	00413	0	0	0,04524	-	00414	0	0	0,04524	-	00415	0	0	0,04524	-
	I		1 306	3 309	0,04524	13,53		500	2 941	0,04524	15,26		224	1 444	0,04524	31,10
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		509	926	0,04524	48,45		1 366	1 373	0,04524	32,60		11	1 889	0,04524	23,79
P	S	00416	-5	535	0,04524	83,99	00417	1 054	958	0,04524	46,76	00418	-456	515	0,04524	87,36
	I		-5	281	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-456	291	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		146	1 767	0,04524	25,42		-697	1 767	0,04524	25,48		879	1 560	0,04524	28,73
P	S	00419	309	184	0,04524	NS	00420	0	0	0,04524	-	00421	0	0	0,04524	-
	I		309	1 101	0,04524	40,77		186	1 894	0,04524	23,71		83	1 721	0,04524	26,10
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		100	1 581	0,04524	28,41		617	1 647	0,04524	27,23		312	1 757	0,04524	25,55
P	S	00422	51	227	0,04524	NS	00423	-41	1 476	0,04524	30,45	00424	745	2 929	0,04524	15,31
	I		51	1 271	0,04524	35,35		-41	1 121	0,04524	40,09		745	549	0,04524	81,67
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		144	1 886	0,04524	23,81		145	1 909	0,04524	23,53		-602	1 877	0,04524	23,98
P	S	00425	-823	3 282	0,04524	13,72	00426	-43	435	0,04524	NS	00427	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-43	1 484	0,04524	30,28		6	7 144	0,04524	6,29
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		970	2 240	0,04524	20,00		69	2 092	0,04524	21,47		-3	1 176	0,04524	38,21
P	S	00428	0	0	0,04524	-	00429	0	0	0,04524	-	00430	0	2 124	0,04524	21,15
	I		0	9 026	0,04524	4,98		0	3 017	0,04524	14,89		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	789	0,04524	56,95		0	1 746	0,04524	25,73		0	1 705	0,04524	26,35
P	S	00431	0	4 575	0,04524	9,82	00432	0	4 555	0,04524	9,86	00433	0	2 859	0,04524	15,72
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	1 183	0,04524	37,98
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1 547	0,04524	29,04		0	1 587	0,04524	28,31		0	2 051	0,04524	21,91
P	S	00434	0	13	0,04524	NS	00435	0	0	0,04524	-	00436	0	0	0,04524	-
	I		0	6 060	0,04524	7,41		0	8 826	0,04524	5,09		0	4 810	0,04524	9,34
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1 515	0,04524	29,66		0	1 160	0,04524	38,73		0	2 336	0,04524	19,23
P	S	00437	0	0	0,04524	-	00438	0	0							

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

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> ]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	
P	S	00443	3 233	452	0,04524	98,50	00444	5 455	689	0,04524	64,21	00445	-2 770	469	0,04524	96,55
			3 233	84	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-2 770	778	0,04524	58,20
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			-53	3 987	0,04524	11,27		4 445	4 072	0,04524	10,90		7 468	4 417	0,04524	9,96
P	S	00446	0	0	0,04524	-	00447	0	0	0,04524	-	00448	0	0	0,04524	-
			3 758	2 626	0,04524	16,93		8 786	3 269	0,04524	13,40		8 294	2 398	0,04524	18,30
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			9 717	4 448	0,04524	9,82		9 470	4 724	0,04524	9,26		7 466	4 842	0,04524	9,08
P	S	00449	1 057	226	0,04524	NS	00450	2 683	1 031	0,04524	43,25	00451	17 171	4 187	0,04524	10,21
			1 057	1 474	0,04524	30,39		2 683	1 724	0,04524	25,87		17 171	178	0,04524	NS
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			907	5 270	0,04524	8,50		-517	4 937	0,04524	9,11		15 656	4 669	0,04524	9,20
P	S	00452	4 542	3 582	0,04524	12,38	00453	0	0	0,04524	-	00454	0	0	0,04524	-
			0	0	0,04524	-		-80	5 025	0,04524	8,94		10	16 372	0,04524	2,74
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	-2	1 094	0,04524	41,07
			-2 235	4 704	0,04524	9,61		165	6 191	0,04524	7,25		-2	8 208	0,04524	5,47
P	S	00455	0	0	0,04524	-	00456	0	1 213	0,04524	37,04	00457	0	4 136	0,04524	10,86
			0	8 222	0,04524	5,46		0	244	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			1	7 219	0,04524	6,22		0	4 511	0,04524	9,96		0	2 822	0,04524	15,92
P	S	00458	0	5 268	0,04524	8,53	00459	0	4 180	0,04524	10,75	00460	0	1 558	0,04524	28,84
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	4 166	0,04524	10,79
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			0	2 661	0,04524	16,89		0	3 487	0,04524	12,89		1	6 059	0,04524	7,42
P	S	00461	0	0	0,04524	-	00462	0	0	0,04524	-	00463	0	0	0,04524	-
			1	13 060	0,04524	3,44		0	9 565	0,04524	4,70		0	2 318	0,04524	19,38
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			0	7 285	0,04524	6,17		0	7 839	0,04524	5,73		0	5 916	0,04524	7,60
P	S	00464	0	0	0,04524	-	00465	0	0	0,04524	-	00466	0	0	0,04524	-
			141	513	0,04524	87,55		5 124	2 871	0,04524	15,42		127 118	11 922	0,09048	4,99
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			47	3 808	0,04524	11,80		2 383	6 377	0,04524	7,00		30 859	11 182	0,04524	3,67
P	S	00467	0	0	0,04524	-	00468	0	0	0,04524	-	00469	14 769	190	0,04524	NS
			34 330	5 115	0,04524	7,93		13 921	2 202	0,04524	19,60		14 769	969	0,04524	44,43
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			58 497	9 881	0,04524	3,79		40 841	8 333	0,04524	4,77		50 359	7 849	0,04524	4,90
P	S	00470	37 028	742	0,04524	54,18	00471	0	0	0,04524	-	00472	0	0	0,04524	-
			36 649	531	0,04524	75,80		883	1 700	0,04524	26,36		22 109	2 869	0,04524	14,68
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			96 769	8 774	0,04524	3,69		-26 168	5 498	0,04524	8,77		51 725	8 834	0,04524	4,34
P	S	00473	0	0	0,04524	-	00474	56 155	1 115	0,04524	33,84	00475	0	0	0,04524	-
			49 689	8 474	0,04524	4,55		56 155	5 514	0,04524	6,84		17 574	2 056	0,04524	20,77
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,09048	-	I	0	0	0,04524	-
			160 665	11 871	0,04524	2,00		234 076	11 917	0,09048	4,93		54 542	8 954	0,04524	4,24
P	S	00476	0	0	0,04524	-	00477	0	0	0,04524	-	00478	-10 281	7 814	0,04524	5,92
			15 408	2 249	0,04524	19,11		46 763	3 607	0,04524	10,80		0	0	0,04524	-
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	28 623	713	0,04524	57,90
			67 337	10 734	0,04524	3,38		157 233	12 519	0,09048	4,83		28 623	4 702	0,04524	8,78
P	S	00479	2 216	2 281	0,04524	19,58	00480	0	0	0,04524	-	00481	0	0	0,04524	-
			2 216	533	0,04524	83,77		36	13 495	0,04524	3,33		3	21 680	0,04524	2,07
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			-846	6 898	0,04524	6,53		38	21 324	0,04524	2,11		-3	26 155	0,04524	1,72
P	S	00482	0	0	0,04524	-	00483	2	3 159	0,04524	14,22	00484	0	4 941	0,04524	9,09
			6	3 238	0,04524	13,88		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			5	10 054	0,04524	4,47		7	5 310	0,04524	8,46		10	4 054	0,04524	11,08
P	S	00485	0	4 976	0,04524	9,03	00486	3	3 327	0,04524	13,51	00487	4	3 347	0,04524	13,42
			0	0	0,04524	-		3	974	0,04524	46,13		4	12 548	0,04524	3,58
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			-6	4 470	0,04524	10,05		7	6 433	0,04524	6,98		-2	19 078	0,04524	2,36
P	S	00488	0	0	0,04524	-	00489	0	0	0,04524	-	00490	0	0	0,04524	-
			-3	27 167	0,04524	1,65		2	4 853	0,04524	9,26		0	832	0,04524	54,01
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-
			12	30 441	0,04524	1,48		1	11 166	0,04524	4,02		0	6 828	0,04524	6,58
P	S	00491	0	0	0,04524	-	00492	0	0	0,04524	-	00493	16 207	1 659	0,04524	25,84
			644	1 646	0,04524	27,25		69 091	7 755	0,04524	4,65		16 207	506	0,04524	84,73
S	S	I	0	0	0,04524	-	I	0	0	0,04524	-	I	-8 377	550	0,04524	83,62
			2	3 913	0,04524	11,48		23 774	5 952	0,04524	7,04		-8 377	1 873	0,04524	24,56
P	S	00494	4 356	1 356	0,04524	32,73	00495	10 301	1 622	0,04524	26,90	00496	9 965	1 769	0,04524	24,68
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S	I	5 389	337	0,04524	NS	I	13 186	454	0,04524	95,28	I	1 707	1 296	0,04524	34,50
			5 389	2 600	0,04524	17,02		13 186	2 372	0,04524	18,24		1 707	1 130	0,04524	39,57
P	S	00497	7 767	1 641	0,04524	26,78	00498	7 886	1 630	0,04524	26,95	00499	0	0	0,04524	-
			0	0	0,04524	-		7 886	2 076	0,04524	21,16		27 151	2 774	0,04524	14,95
S	S	I	-20 274	2 491	0,04524	19,07	I	13 672	2 473	0,04524	17,47	I	54 602	3 923	0,04524	9,67
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00500	12 050	1 885	0,04524	23,02	00501	2 618	1 753	0,04524	25,44	00502	22 233	1 809	0,04524	23,27
			12 050	952	0,04524	45,59		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

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> ]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	
	I		-3 372	2 151	0,04524	21,09		387	8 872	0,04524	5,06		246	14 550	0,04524	3,09
P	S	00506	-33	52	0,04524	NS	00507	25	1 390	0,04524	32,32	00508	-1	3 498	0,04524	12,85
	I		-33	11 048	0,04524	4,07		25	52	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		194	13 864	0,04524	3,24		177	7 553	0,04524	5,95		123	5 413	0,04524	8,30
P	S	00509	2	4 391	0,04524	10,23	00510	77	3 649	0,04524	12,31	00511	10	1 500	0,04524	29,95
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		10	4 175	0,04524	10,76
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		107	5 247	0,04524	8,56		132	6 557	0,04524	6,85		160	9 581	0,04524	4,69
P	S	00512	0	0	0,04524	-	00513	33	151	0,04524	NS	00514	0	0	0,04524	-
	I		15	15 279	0,04524	2,94		33	14 256	0,04524	3,15		22	2 355	0,04524	19,08
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		120	13 184	0,04524	3,41		52	13 324	0,04524	3,37		29	8 203	0,04524	5,48
P	S	00515	0	0	0,04524	-	00516	0	0	0,04524	-	00517	0	0	0,04524	-
	I		81	878	0,04524	51,16		4 517	3 436	0,04524	12,91		70 111	8 409	0,04524	4,27
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		49	2 372	0,04524	18,94		2 708	2 412	0,04524	18,49		23 495	2 826	0,04524	14,84
P	S	00518	-3 810	1 937	0,04524	23,45	00519	1 352	2 105	0,04524	21,26	00520	-490	2 657	0,04524	16,93
	I		-7 875	72	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		11 327	2 057	0,04524	21,14		2 455	1 522	0,04524	29,32		2 291	1 992	0,04524	22,41
	I		11 327	660	0,04524	65,90		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00521	-709	2 551	0,04524	17,65	00522	224	2 081	0,04524	21,58	00523	1 086	1 067	0,04524	41,98
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		1 086	732	0,04524	61,19
S	S		2 497	2 544	0,04524	17,54		1 821	3 201	0,04524	13,96		1 306	4 033	0,04524	11,10
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00524	0	0	0,04524	-	00525	0	0	0,04524	-	00526	663	1 671	0,04524	26,84
	I		5 842	2 241	0,04524	19,72		8 112	1 629	0,04524	26,95		0	0	0,04524	-
S	S		8 104	4 503	0,04524	9,75		5 659	4 540	0,04524	9,74		874	3 851	0,04524	11,64
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00527	1 411	1 869	0,04524	23,95	00528	0	0	0,04524	-	00529	-41 666	6 294	0,04524	7,97
	I		0	0	0,04524	-		65 435	3 272	0,04524	11,16		0	0	0,04524	-
S	S		1 320	1 746	0,04524	25,64		0	0	0,04524	-		-3 347	2 131	0,04524	21,28
	I		0	0	0,04524	-		13 751	1 505	0,04524	28,69		0	0	0,04524	-
P	S	00530	390	757	0,04524	59,29	00531	0	0	0,04524	-	00532	0	0	0,04524	-
	I		390	978	0,04524	45,89		3 217	5 788	0,04524	7,69		3 370	6 881	0,04524	6,47
S	S		3 739	2 105	0,04524	21,12		143	3 137	0,04524	14,32		297	3 679	0,04524	12,20
	I		3 739	2 212	0,04524	20,10		143	3 615	0,04524	12,42		297	4 179	0,04524	10,74
P	S	00533	0	0	0,04524	-	00534	831	1 620	0,04524	27,67	00535	-140	2 869	0,04524	15,67
	I		2 481	2 306	0,04524	19,35		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1 702	1 809	0,04524	24,72		2 981	912	0,04524	48,85		4 043	686	0,04524	64,75
	I		1 702	5 595	0,04524	7,99		2 981	6 016	0,04524	7,41		4 043	6 313	0,04524	7,04
P	S	00536	-111	2 942	0,04524	15,28	00537	1 179	1 752	0,04524	25,56	00538	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		1 179	1 310	0,04524	34,19		2 597	5 920	0,04524	7,53
S	S		4 320	788	0,04524	56,33		2 988	1 258	0,04524	35,42		323	2 030	0,04524	22,11
	I		4 320	6 869	0,04524	6,46		2 988	7 513	0,04524	5,93		323	7 149	0,04524	6,28
P	S	00539	0	0	0,04524	-	00540	0	0	0,04524	-	00541	0	0	0,04524	-
	I		1 063	8 900	0,04524	5,03		1 275	3 725	0,04524	12,02		42	1 127	0,04524	39,86
S	S		1 890	2 656	0,04524	16,83		1 006	860	0,04524	52,10		0	0	0,04524	-
	I		1 890	5 917	0,04524	7,55		1 006	6 173	0,04524	7,26		35	5 705	0,04524	7,88
P	S	00542	0	0	0,04524	-	00543	0	0	0,04524	-	00544	3 911	2 208	0,04524	20,13
	I		1 703	1 795	0,04524	24,91		25 243	5 666	0,04524	7,36		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		12 250	145	0,04524	NS		-64	2 064	0,04524	21,77
	I		272	1 279	0,04524	35,10		17 195	987	0,04524	43,31		0	0	0,04524	-
P	S	00545	693	3 246	0,04524	13,82	00546	73	3 573	0,04524	12,57	00547	52	3 159	0,04524	14,22
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		417	2 484	0,04524	18,07		26	2 889	0,04524	15,55		50	3 368	0,04524	13,34
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00548	29	1 772	0,04524	25,35	00549	0	0	0,04524	-	00550	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		79	2 173	0,04524	20,67		-6	3 461	0,04524	12,98
S	S		78	4 010	0,04524	11,20		100	4 762	0,04524	9,43		169	5 072	0,04524	8,85
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00551	0	0	0,04524	-	00552	476	1 666	0,04524	26,93	00553	30 429	1 410	0,04524	29,11
	I		141	2 039	0,04524	22,03		0	0	0,04524	-		30 429	386	0,04524	NS
S	S		-9	4 118	0,04524	10,91		360	2 560	0,04524	17,53		6 434	424	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		360	280	0,04524	NS		6 434	2 023	0,04524	21,81
P	S	00554	-1 556	488	0,04524	92,48	00555	5 271	202	0,04524	NS	00556	0	0	0,04524	-
	I		-1 556	1 153	0,04524	39,14		5 271	1 210	0,04524	36,58		2 274	3 498	0,04524	12,76
S	S		9 696	1 144	0,04524	38,20		35 706	4 347	0,04524	9,29		43 248	6 066	0,04524	6,50
	I		9 696	2 703	0,04524	16,17		35 706	965	0,04524	41,84		43 248	41	0,04524	NS
P	S	00557	0	0	0,04524	-	00558	7 747	378	0,04524	NS	00559	13 232	1 595	0,04524	27,12
	I		3 408	2 329	0,04524	19,11		7 747	744	0,04524	59,07		13 232	651	0,04524	66,44
S	S		42 588	6 164	0,04524	6,41		35 008	3 798	0,04524	10,65		34 494	1 835	0,04524	22,09
	I		42 588	1 756	0,04524	22,49		35 008	4 987	0,04524	8,11		34 494	7 184	0,04524	5,64
P	S	00560	12 562	1 613	0,04524	26,87	00561	14 178	1 499	0,04524	28,77	00562	9 205	1 020	0,04524	42,91
	I		12 562	872	0,04524	49,70		14 178	981	0,04524	43,97		9 205	2 374	0,04524	18,43
S	S		35 638	949	0,04524	42,55		44 914	2 247	0,04524	17,44		42 331	4 646	0,04524	8,51
	I		35 638	8 540	0,04524	4,73		44 914	8 118	0,04524	4,83		42 331	7 182	0,04524	5,50
P	S	00563	8 340	379	0,04524	NS	00564	0	0	0,04524	-	00565	0	0	0,04524	-
	I		8 340	7 177	0,04524	6,11		7 193	6 643	0,04524	6,63		1 084	2 089	0,04524	21,44
S	S		78 096	6 537	0,04524	5,33		11 231	4 479	0,04524	9,71		484	2 081	0,04524	21,56
	I		78 096	7 417	0,04524	4,70		11 231	4 632	0,04524	9,39		484	3 907	0,04524	11,48
P	S	00566	0	0	0,04524	-	00567	0	0	0,04524	-	00568	0	0	0,04524	-
	I		40	773	0,04524	58,12		5 420	3 062	0,04524	14,45		39 218	7 126	0,04524	5,60

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> ]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> ]	CS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		80	846	0,04524	53,10		3 392	875	0,04524	50,86		28 170	915	0,04524	45,18
P	S	00569	11 895	1 068	0,04524	40,66	00570	3 970	3 420	0,04524	12,99	00571	117	4 562	0,04524	9,85
	I		11 895	233	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		19 001	1 705	0,04524	24,94		387	1 959	0,04524	22,91		30	2 386	0,04524	18,83
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00572	0	4 556	0,04524	9,86	00573	0	3 203	0,04524	14,03	00574	5	271	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		5	1 601	0,04524	28,06
S	S		6	2 494	0,04524	18,02		5	2 508	0,04524	17,92		5	2 875	0,04524	15,63
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		5	433	0,04524	NS
P	S	00575	0	0	0,04524	-	00576	0	0	0,04524	-	00577	80	154	0,04524	NS
	I		4	6 088	0,04524	7,38		6	6 287	0,04524	7,15		80	2 159	0,04524	20,81
S	S		5	3 542	0,04524	12,69		4	3 298	0,04524	13,62		-11	2 017	0,04524	22,28
	I		5	135	0,04524	NS		4	627	0,04524	71,66		-11	2 056	0,04524	21,85
P	S	00578	-38	2 199	0,04524	20,44	00579	20 276	1 949	0,04524	21,73	00580	6 691	3 387	0,04524	13,02
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		2 094	1 507	0,04524	29,64		-10 254	2 715	0,04524	17,03		-19 705	4 910	0,04524	9,66
	I		2 094	2 958	0,04524	15,10		-10 254	3 143	0,04524	14,71		-19 705	2 644	0,04524	17,94
P	S	00581	2 406	1 633	0,04524	27,33	00582	0	0	0,04524	-	00583	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-6 544	2 519	0,04524	18,17		-6 887	3 685	0,04524	12,43
S	S		402	6 284	0,04524	7,14		20 787	7 395	0,04524	5,72		14 089	7 213	0,04524	5,98
	I		402	1 140	0,04524	39,37		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00584	-423	400	0,04524	NS	00585	5 746	1 353	0,04524	32,67	00586	9 848	1 914	0,04524	22,82
	I		-423	1 074	0,04524	41,89		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		15 778	5 390	0,04524	7,96		11 242	3 175	0,04524	13,70		13 454	1 632	0,04524	26,48
	I		15 778	634	0,04524	67,71		11 242	2 916	0,04524	14,92		13 454	4 262	0,04524	10,14
P	S	00587	7 587	1 569	0,04524	28,02	00588	8 638	1 112	0,04524	39,42	00589	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		8 638	610	0,04524	71,86		8 229	2 261	0,04524	19,41
S	S		12 309	1 006	0,04524	43,11		16 312	1 330	0,04524	32,22		19 931	1 339	0,04524	31,66
	I		12 309	4 305	0,04524	10,07		16 312	3 268	0,04524	13,11		19 931	1 489	0,04524	28,47
P	S	00590	0	0	0,04524	-	00591	0	0	0,04524	-	00592	0	0	0,04524	-
	I		73 716	8 663	0,04524	4,09		4 980	3 787	0,04524	11,70		164	1 047	0,04524	42,90
S	S		26 121	142	0,04524	NS		2 262	1 225	0,04524	36,45		68	1 518	0,04524	29,59
	I		26 121	1 830	0,04524	22,73		2 262	2 336	0,04524	19,11		68	2 425	0,04524	18,53
P	S	00593	0	0	0,04524	-	00594	0	0	0,04524	-	00595	10 124	2 352	0,04524	18,56
	I		2 424	1 750	0,04524	25,50		28 377	5 555	0,04524	7,44		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		8 218	950	0,04524	46,20
	I		966	972	0,04524	46,10		16 455	1 181	0,04524	36,27		0	0	0,04524	-
P	S	00596	937	4 884	0,04524	9,18	00597	8	5 656	0,04524	7,94	00598	0	5 004	0,04524	8,98
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		383	1 516	0,04524	29,61		14	1 514	0,04524	29,68		0	795	0,04524	56,52
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	1 078	0,04524	41,68
P	S	00599	0	2 403	0,04524	18,70	00600	0	0	0,04524	-	00601	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	6 153	0,04524	7,30		0	13 740	0,04524	3,27
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	270	0,04524	NS
	I		0	3 733	0,04524	12,04		0	6 243	0,04524	7,20		0	6 510	0,04524	6,90
P	S	00602	0	0	0,04524	-	00603	168	1 885	0,04524	23,83	00604	-2 407	3 632	0,04524	12,46
	I		-1	7 183	0,04524	6,26		168	625	0,04524	71,86		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		4 267	297	0,04524	NS
	I		6	7 316	0,04524	6,14		-68	5 816	0,04524	7,73		4 267	3 844	0,04524	11,55
P	S	00605	1 689	4 236	0,04524	10,56	00606	177	3 134	0,04524	14,33	00607	1 129	408	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		1 129	2 620	0,04524	17,10
S	S		478	1 170	0,04524	38,35		971	1 959	0,04524	22,87		710	3 050	0,04524	14,70
	I		478	3 315	0,04524	13,54		971	4 289	0,04524	10,45		710	6 063	0,04524	7,40
P	S	00608	0	0	0,04524	-	00609	0	0	0,04524	-	00610	993	1 373	0,04524	32,63
	I		1 982	10 808	0,04524	4,13		1 810	5 683	0,04524	7,87		0	0	0,04524	-
S	S		114	4 962	0,04524	9,05		662	3 439	0,04524	13,04		1 621	2 186	0,04524	20,46
	I		114	5 756	0,04524	7,80		662	6 223	0,04524	7,21		1 621	4 682	0,04524	9,55
P	S	00611	173	2 721	0,04524	16,51	00612	-104	3 004	0,04524	14,96	00613	250	2 200	0,04524	20,41
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		2 437	1 713	0,04524	26,05		2 642	1 612	0,04524	27,67		2 609	1 309	0,04524	34,07
	I		2 437	2 815	0,04524	15,85		2 642	1 996	0,04524	22,34		2 609	1 804	0,04524	24,72
P	S	00614	0	0	0,04524	-	00615	0	0	0,04524	-	00616	0	0	0,04524	-
	I		7 558	622	0,04524	70,70		68 743	5 732	0,04524	6,30		22 256	6 551	0,04524	6,43
S	S		7 484	736	0,04524	59,76		15 815	463	0,04524	92,70		14 946	340	0,04524	NS
	I		7 484	1 911	0,04524	23,02		15 815	1 905	0,04524	22,53		14 946	2 412	0,04524	17,84
P	S	00617	0	0	0,04524	-	00618	0	0	0,04524	-	00619	0	0	0,04524	-
	I		2 176	2 053	0,04524	21,75		373	767	0,04524	58,52		6 380	3 308	0,04524	13,34
S	S		328	211	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		328	1 890	0,04524	23,75		11	900	0,04524	49,92		6 876	1 867	0,04524	23,60
P	S	00620	0	0	0,04524	-	00621	46 864	1 144	0,04524	34,03	00622	5 271	4 366	0,04524	10,14
	I		134 097	8 744	0,04524	3,14		46 864	1 175	0,04524	33,13		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		6 605	70	0,04524	NS		1 144	617	0,04524	72,59
	I		40 916	4 214	0,04524	9,42		23 558	1 664	0,04524	25,20		1 144	77	0,04524	NS
P	S	00623	233	5 906	0,04524	7,60	00624	1	6 023	0,04524	7,46	00625	0	4 560	0,04524	9,85
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		3	884												

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> ]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> ]	CS
	I		-3	3 695	0,04524	12,16		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
I	I		7	10 635	0,04524	4,22		-53	4 987	0,04524	9,01		-15	2 926	0,04524	15,36
P	S	00632	13	4 829	0,04524	9,30	00633	34	2 717	0,04524	16,54	00634	-12	1 976	0,04524	22,74
I	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-12	14 687	0,04524	3,06
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
I	I		49	3 437	0,04524	13,07		39	7 274	0,04524	6,18		92	22 677	0,04524	1,98
P	S	00635	0	0	0,04524	-	00636	-7	1 148	0,04524	39,14	00637	27	3 292	0,04524	13,65
I	I		-37	22 448	0,04524	2,00		-7	2 494	0,04524	18,02		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
I	I		165	26 936	0,04524	1,67		135	9 554	0,04524	4,70		102	3 032	0,04524	14,82
P	S	00638	54	4 120	0,04524	10,90	00639	198	3 638	0,04524	12,34	00640	6 385	1 643	0,04524	26,85
I	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		76	1 258	0,04524	35,71		81	1 329	0,04524	33,80		2 444	482	0,04524	92,58
I	I		76	846	0,04524	53,10		81	225	0,04524	NS		2 444	889	0,04524	50,19
P	S	00641	0	0	0,04524	-	00642	0	0	0,09048	-	00643	0	0	0,04524	-
I	I		54 639	4 088	0,04524	9,28		156 784	9 853	0,09048	6,97		7 255	3 652	0,04524	12,05
S	S		31 363	471	0,04524	86,90		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
I	I		31 363	4 159	0,04524	9,84		58 375	9 061	0,04524	4,13		7 070	2 899	0,04524	15,19
P	S	00644	0	0	0,04524	-	00645	0	0	0,04524	-	00646	0	0	0,04524	-
I	I		185	751	0,04524	59,80		3 149	1 671	0,04524	26,65		30 424	5 740	0,04524	7,15
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
I	I		-8	1 508	0,04524	29,80		1 257	1 430	0,04524	31,31		28 368	3 875	0,04524	10,66
P	S	00647	18 586	2 627	0,04524	16,20	00648	1 590	5 186	0,04524	8,63	00649	12	6 006	0,04524	7,48
I	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		13 164	1 274	0,04524	33,96		727	1 104	0,04524	40,62		6	947	0,04524	47,45
I	I		13 164	1 590	0,04524	27,21		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00650	0	5 373	0,04524	8,36	00651	0	2 832	0,04524	15,87	00652	0	0	0,04524	-
I	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-1	9 038	0,04524	4,97
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
I	I		0	1 721	0,04524	26,11		0	5 675	0,04524	7,92		2	16 549	0,04524	2,72
P	S	00653	0	0	0,04524	-	00654	0	0	0,04524	-	00655	-1	2 732	0,04524	16,45
I	I		0	32 857	0,09048	2,67		2	10 172	0,04524	4,42		-1	75	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
I	I		1	23 845	0,09048	3,69		-1	17 351	0,04524	2,59		3	6 404	0,04524	7,02
P	S	00656	-3	4 962	0,04524	9,06	00657	0	5 390	0,04524	8,34	00658	1	4 111	0,04524	10,93
I	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	I		5	2 608	0,04524	17,23		4	1 775	0,04524	25,31		3	3 600	0,04524	12,48
P	S	00659	3	724	0,04524	62,06	00660	0	0	0,04524	-	00661	4	1 457	0,04524	30,84
I	I		3	4 357	0,04524	10,31		1	22 376	0,04524	2,01		4	11 371	0,04524	3,95
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
I	I		1	8 841	0,04524	5,08		-3	16 664	0,04524	2,70		0	12 712	0,04524	3,53
P	S	00662	3	2 579	0,04524	17,42	00663	1	4 350	0,04524	10,33	00664	14	4 491	0,04524	10,00
I	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		5	541	0,04524	83,05		7	1 294	0,04524	34,72
I	I		4	3 500	0,04524	12,84		5	391	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00665	548	3 180	0,04524	14,11	00666	7 789	107	0,04524	NS	00667	0	0	0,04524	-
I	I		0	0	0,04524	-		7 789	1 018	0,04524	43,17		119 442	7 981	0,09048	3,67
S	S		56	784	0,04524	57,30		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
I	I		0	0	0,04524	-		10 537	1 069	0,04524	40,78		25 929	3 987	0,04524	10,44
P	S	00668	0	0	0,04524	-	00669	0	0	0,04524	-	00670	0	0	0,04524	-
I	I		41 380	7 316	0,04524	5,42		3 807	1 773	0,04524	25,07		67	793	0,04524	56,65
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		105	382	0,04524	NS
I	I		27 318	3 294	0,04524	12,58		1 404	1 336	0,04524	33,50		105	1 264	0,04524	35,54
P	S	00671	0	0	0,04524	-	00672	0	0	0,04524	-	00673	8 913	459	0,04524	95,43
I	I		6 832	3 092	0,04524	14,25		59 370	8 046	0,04524	4,64		8 913	667	0,04524	65,67
S	S		3 428	597	0,04524	74,53		37 918	1 383	0,04524	28,99		33 483	2 573	0,04524	15,80
I	I		3 428	1 989	0,04524	22,37		37 918	2 901	0,04524	13,82		33 483	1 138	0,04524	35,73
P	S	00674	4 443	3 784	0,04524	11,73	00675	141	5 211	0,04524	8,62	00676	2	5 223	0,04524	8,60
I	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1 027	2 136	0,04524	20,97		32	2 135	0,04524	21,04		1	1 855	0,04524	24,22
I	I		1 027	77	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		1	311	0,04524	NS
P	S	00677	0	3 646	0,04524	12,32	00678	0	0	0,04524	-	00679	0	0	0,04524	-
I	I		0	0	0,04524	-		0	2 496	0,04524	18,00		0	11 303	0,04524	3,98
S	S		0	1 203	0,04524	37,35		0	978	0,04524	45,94		1	2 474	0,04524	18,16
I	I		0	2 214	0,04524	20,29		0	4 777	0,04524	9,41		1	5 698	0,04524	7,89
P	S	00680	0	0	0,04524	-	00681	0	28	0,04524	NS	00682	0	3 590	0,04524	12,52
I	I		0	12 031	0,04524	3,73		0	3 346	0,04524	13,43		0	0	0,04524	-
S	S		0	2 471	0,04524	18,18		0	721	0,04524	62,32		0	667	0,04524	67,36
I	I		0	5 719	0,04524	7,86		0	5 173	0,04524	8,69		0	2 845	0,04524	15,79
P	S	00683	0	4 785	0,04524	9,39	00684	0	4 187	0,04524	10,73	00685	0	1 855	0,04524	24,22
I	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	291	0,04524	NS
S	S		0	1 120	0,04524	40,12		0	1 348	0,04524	33,33		0	1 770	0,04524	25,39
I	I		0	1 356	0,04524	33,14		0	1 444	0,04524	31,12		0	2 587	0,04524	17,37
P	S	00686	0	0	0,04524	-	00687	0	0	0,04524	-	00688	0	291	0,04524	NS
I	I		0	6 477	0,04524	6,94		0	8 525	0,04524	5,27		0	1 959	0,04524	22,94
S	S		1	2 889	0,04524	15,55		0	3 523	0,04524	12,75		1	2 095	0,04524	21,45
I	I		1	2 743	0,04524	16,38		0	2 089	0,04524	21,51		1	1 910	0,04524	23,52
P	S	00689	0	3 222	0,04524	13,95	00690	1	4 227	0,04524	10,63	00691	75	3 854	0,04524	11,66
I	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	2 012	0,04524	22,33		1	2 221	0,04524	20,23		40	1 989	0,04524	22,59
I	I		0	257	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

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 <sup>2</sup> ]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	
P	S	00692	3 228	1 554	0,04524	28,65	00693	0	0	0,04524	-	00694	0	0	0,04524	-
			0	0	0,04524	-		18 810	3 787	0,04524	11,23		67 811	7 793	0,04524	4,65
S	S	00695	1 289	1 275	0,04524	35,11	00696	18 040	940	0,04524	45,36	00697	15 283	404	0,04524	NS
			0	0	0,04524	-		18 040	876	0,04524	48,67		15 283	1 659	0,04524	25,91
P	S	00698	0	0	0,04524	-	00699	0	0	0,04524	-	00700	0	0	0,04524	-
			6 409	3 390	0,04524	13,01		288	855	0,04524	52,51		1 599	1 744	0,04524	25,65
S	S	00701	0	0	0,04524	-	00702	0	0	0,04524	-	00703	769	712	0,04524	62,97
			5 267	902	0,04524	49,07		75	481	0,04524	93,39		769	1 171	0,04524	38,29
P	S	00704	0	0	0,04524	-	00705	4 711	2 390	0,04524	18,55	00706	825	3 979	0,04524	11,27
			20 710	5 494	0,04524	7,70		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S	00707	12 036	702	0,04524	61,83	00708	2 640	2 191	0,04524	20,35	00709	463	2 825	0,04524	15,88
			12 036	1 021	0,04524	42,51		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00710	7	4 436	0,04524	10,13	00711	0	3 768	0,04524	11,92	00712	3	1 795	0,04524	25,03
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S	00713	16	3 092	0,04524	14,53	00714	7	3 329	0,04524	13,50	00715	6	3 839	0,04524	11,70
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		6	191	0,04524	NS
P	S	00716	0	0	0,04524	-	00717	0	0	0,04524	-	00718	0	0	0,04524	-
			9	4 084	0,04524	11,00		4	7 821	0,04524	5,75		9	4 673	0,04524	9,62
S	S	00719	5	4 762	0,04524	9,44	00720	5	5 176	0,04524	8,68	00721	5	4 890	0,04524	9,19
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		5	19	0,04524	NS
P	S	00722	4	1 934	0,04524	23,23	00723	0	3 596	0,04524	12,50	00724	-1	3 662	0,04524	12,27
			4	392	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S	00725	4	4 070	0,04524	11,04	00726	3	3 650	0,04524	12,31	00727	3	3 720	0,04524	12,08
			4	408	0,04524	NS		3	104	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00731	1	2 547	0,04524	17,64	00732	5	196	0,04524	NS	00733	0	0	0,04524	-
			0	0	0,04524	-		5	1 749	0,04524	25,69		6	5 004	0,04524	8,98
S	S	00734	3	4 171	0,04524	10,77	00735	2	4 964	0,04524	9,05	00736	1	5 574	0,04524	8,06
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00737	0	0	0,04524	-	00738	3	1 765	0,04524	25,46	00739	-1	3 348	0,04524	13,42
			5	2 921	0,04524	15,38		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S	00740	0	5 255	0,04524	8,55	00741	4	4 360	0,04524	10,31	00742	7	3 696	0,04524	12,16
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00743	3	3 571	0,04524	12,58	00744	224	2 432	0,04524	18,46	00745	0	0	0,04524	-
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		7 816	722	0,04524	60,86
S	S	00746	6	3 130	0,04524	14,36	00747	96	2 370	0,04524	18,95	00748	2 243	1 305	0,04524	34,21
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00749	0	0	0,04524	-	00750	0	0	0,04524	-	00751	0	0	0,04524	-
			79 659	7 036	0,04524	4,93		14 906	5 704	0,04524	7,55		1 661	1 843	0,04524	24,27
S	S	00752	30 612	1 155	0,04524	35,52	00753	10 817	566	0,04524	76,96	00754	284	479	0,04524	93,73
			30 612	1 380	0,04524	29,73		10 817	231	0,04524	NS		284	153	0,04524	NS
P	S	00755	0	0	0,04524	-	00756	0	0	0,04524	-	00757	0	0	0,04524	-
			18	745	0,04524	60,31		4 656	3 149	0,04524	14,08		56 751	7 664	0,04524	4,91
S	S	00758	37	181	0,04524	NS	00759	142	201	0,04524	NS	00760	27 143	334	0,04524	NS
			37	1 230	0,04524	36,53		1 958	1 260	0,04524	35,46		27 143	1 651	0,04524	25,12
P	S	00761	1 606	1 429	0,04524	31,30	00762	3 271	2 698	0,04524	16,50	00763	156	3 407	0,04524	13,18
			-4 178	607	0,04524	74,90		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S	00764	18 517	2 071	0,04524	20,56	00765	536	2 390	0,04524	18,77	00766	74	3 083	0,04524	14,57
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00767	58	3 284	0,04524	13,68	00768	65	2 429	0,04524	18,49	00769	99	783	0,04524	57,37
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		99	1 161	0,04524	38,69
S	S	00770	81	3 655	0,04524	12,29	00771	87	4 327	0,04524	10,38	00772	122	5 214	0,04524	8,61
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00773	0	0	0,04524	-	00774	0	0	0,04524	-	00775	128	1 215	0,04524	36,97
			20	3 702	0,04524	12,14		22	3 849	0,04524	11,67		128	1 561	0,04524	28,77
S	S	00776	167	6 017	0,04524	7,46	00777	199	6 132	0,04524	7,32	00778	-8	5 567	0,04524	8,07
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00779	54	2 608	0,04524	17,23	00780	53	2 954	0,04524	15,21	00781	46	2 532	0,04524	17,74
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S	00782	8	5 207	0,04524	8,63	00783	-1	4 941	0,04524	9,09	00784	5	4 980	0,04524	9,02
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00785	46	1 319	0,04524	34,06	00786	0	0	0,04524	-	00787	0	0	0,04524	-
			0	0	0,04524	-		9	2 279	0,04524	19,72		-40	2 685	0,04524	16,74
S	S	00788	82	5 319	0,04524	8,45	00789	141	5 792	0,04524	7,75	00790	8	5 827	0,04524	7,71
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00791	54	728	0,04524	61,71	00792	63	2 320	0,04524	19,36	00793	65	2 967	0,04524	15,14
			54	624	0,04524	72,00		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S	00794	137	5 192	0,04524	8,65	00795	71	4 465	0,04524	10,06	00796	70	3 777	0,04524	11,89
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00797	102	2 658	0,04524	16,90	00798	1 924	947	0,04524	47,19	00799	0	0	0,04524	-
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		17 758	3 725	0,04524	11,46
S	S	00800	81	2 964	0,04524	15,16	00801	1 136	1 839	0,04524	24,35	00802	11 280	1 125	0,04524	38,67
			0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00803	0	0	0,04524	-	00804	0	0	0,04524	-	00805	0	0	0,04524	-
			53 660	7 773	0,04524	4,90		6 316	3 378	0,04524	13,06		211	853	0,04524	52,64
S	S	00806	24 574	1 294	0,04524	32,30	00807	200	339	0,04524	NS	00808	50	453	0,04524	99,17
			24 574	1 379	0,04524	30,31		200	606	0,04524	74,10		50	487	0,04524	92,25
P	S	00809	0	0	0,04524	-	00810	0	0	0,04524	-	00811	117	1 769	0,04524	25,39
			1 325	1 725	0,04524	25,95		24 662	5 66							

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

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> ]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	
	I		3 347	404	0,04524	NS		2 724	430	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00755	633	1 507	0,04524	29,76	00756	4 456	604	0,04524	73,46	00757	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		4 456	1 878	0,04524	23,62		2 941	2 756	0,04524	16,17
S	S		2 643	3 932	0,04524	11,34		1 858	4 754	0,04524	9,40		8 513	5 075	0,04524	8,64
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00758	6 022	1 389	0,04524	31,80	00759	178	2 166	0,04524	20,73	00760	-16	2 393	0,04524	18,78
	I		6 022	2 314	0,04524	19,09		178	30	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		1 842	5 307	0,04524	8,42		1 331	5 108	0,04524	8,76		1 155	4 839	0,04524	9,26
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00761	-586	2 314	0,04524	19,45	00762	-14	1 701	0,04524	26,42	00763	2 662	365	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		2 662	1 070	0,04524	41,68
S	S		1 368	4 523	0,04524	9,90		907	4 319	0,04524	10,38		1 633	4 167	0,04524	10,73
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00764	0	0	0,04524	-	00765	0	0	0,04524	-	00766	367	1 585	0,04524	28,32
	I		4 798	2 781	0,04524	15,94		4 549	1 753	0,04524	25,30		0	0	0,04524	-
S	S		2 768	4 435	0,04524	10,05		1 170	3 846	0,04524	11,64		2 339	3 526	0,04524	12,66
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00767	-282	2 320	0,04524	19,38	00768	-180	2 398	0,04524	18,75	00769	384	1 682	0,04524	26,68
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		3 090	3 208	0,04524	13,88		2 989	2 744	0,04524	16,24		2 397	2 031	0,04524	21,97
	I		0	0	0,04524	-		2 989	43	0,04524	NS		2 397	90	0,04524	NS
P	S	00770	0	0	0,04524	-	00771	0	0	0,04524	-	00772	0	0	0,04524	-
	I		8 234	691	0,04524	63,51		63 290	7 981	0,04524	4,61		20 224	7 133	0,04524	5,94
S	S		4 365	739	0,04524	60,05		19 129	1 443	0,04524	29,45		14 130	511	0,04524	84,41
	I		4 365	163	0,04524	NS		19 129	1 949	0,04524	21,81		14 130	2 036	0,04524	21,19
P	S	00773	0	0	0,04524	-	00774	0	0	0,04524	-	00775	0	0	0,04524	-
	I		2 132	1 900	0,04524	23,51		183	573	0,04524	78,38		6 439	3 030	0,04524	14,56
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		1 007	1 496	0,04524	29,95		45	2 102	0,04524	21,37		2 758	3 436	0,04524	12,98
P	S	00776	0	0	0,09048	-	00777	55 204	2 960	0,04524	12,79	00778	9 901	1 373	0,04524	31,81
	I		128 550	12 814	0,09048	5,63		55 204	2 422	0,04524	15,63		8 507	633	0,04524	69,28
S	S		0	0	0,04524	-		6 996	701	0,04524	62,83		10 799	855	0,04524	50,95
	I		23 481	5 025	0,04524	8,35		10 978	2 288	0,04524	19,03		10 799	3 920	0,04524	11,11
P	S	00779	11 135	1 470	0,04524	29,60	00780	11 237	1 728	0,04524	25,18	00781	7 321	1 600	0,04524	27,50
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		24 594	579	0,04524	72,19		17 829	1 033	0,04524	41,30		3 949	2 059	0,04524	21,58
	I		24 594	3 791	0,04524	11,03		17 829	2 658	0,04524	16,05		3 949	1 136	0,04524	39,11
P	S	00782	9 339	862	0,04524	50,75	00783	25 175	612	0,04524	68,18	00784	34 848	3 259	0,04524	12,42
	I		9 339	1 039	0,04524	42,10		25 175	4 542	0,04524	9,19		34 848	4 819	0,04524	8,40
S	S		10 679	2 486	0,04524	17,53		87 721	2 395	0,04524	14,03		102 813	3 803	0,04524	8,31
	I		10 679	471	0,04524	92,52		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00785	9 959	2 070	0,04524	21,10	00786	5 299	1 864	0,04524	23,74	00787	3 028	2 009	0,04524	22,17
	I		9 959	1 035	0,04524	42,19		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		17 950	3 640	0,04524	11,72		-12 633	4 079	0,04524	11,41		-4 755	3 526	0,04524	12,91
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-4 755	620	0,04524	73,44
P	S	00788	5 472	1 582	0,04524	27,96	00789	4 472	694	0,04524	63,93	00790	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		4 472	728	0,04524	60,94		6 298	3 547	0,04524	12,44
S	S		-2 240	3 049	0,04524	14,83		1 789	2 260	0,04524	19,78		49 217	424	0,04524	91,10
	I		-2 240	1 166	0,04524	38,78		1 789	1 849	0,04524	24,18		55 251	1 766	0,04524	21,43
P	S	00791	0	0	0,04524	-	00792	5 982	1 169	0,04524	37,79	00793	5 894	1 349	0,04524	32,75
	I		14 083	4 169	0,04524	10,35		5 982	1 375	0,04524	32,13		0	0	0,04524	-
S	S		104 722	106	0,04524	NS		16 354	1 545	0,04524	27,74		11 223	1 548	0,04524	28,10
	I		104 722	1 723	0,04524	18,19		16 354	2 583	0,04524	16,59		11 223	2 393	0,04524	18,18
P	S	00794	10 453	1 801	0,04524	24,21	00795	7 658	1 592	0,04524	27,61	00796	6 084	1 234	0,04524	35,79
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		6 084	222	0,04524	NS
S	S		17 212	1 339	0,04524	31,92		5 058	1 695	0,04524	26,13		10 740	1 818	0,04524	23,96
	I		17 212	2 455	0,04524	17,41		5 058	2 403	0,04524	18,43		10 740	2 286	0,04524	19,06
P	S	00797	0	0	0,04524	-	00798	0	0	0,04524	-	00799	0	0	0,04524	-
	I		19 048	3 280	0,04524	12,96		64 426	13 717	0,04524	2,67		7 184	3 702	0,04524	11,89
S	S		86 926	1 120	0,04524	30,09		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		86 926	2 522	0,04524	13,36		38 077	7 470	0,04524	5,36		4 172	3 764	0,04524	11,80
P	S	00800	0	0	0,04524	-	00801	0	0	0,04524	-	00802	0	0	0,04524	-
	I		245	646	0,04524	69,51		441	1 285	0,04524	34,92		31 386	5 461	0,04524	7,49
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		81	1 955	0,04524	22,98		151	2 449	0,04524	18,34		25 226	5 951	0,04524	7,01
P	S	00803	0	0	0,04524	-	00804	18 834	1 572	0,04524	27,06	00805	8 156	761	0,04524	57,68
	I		122 154	7 922	0,04524	3,66		18 834	2 218	0,04524	19,18		8 156	385	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		111 298	7 104	0,04524	4,29		26 338	4 849	0,04524	8,57		20 845	3 479	0,04524	12,15
P	S	00806	13 623	1 064	0,04524	40,60	00807	11 585	1 053	0,04524	41,27	00808	8 124	803	0,04524	54,67
	I		13 623	116	0,04524	NS		11 585	243	0,04524	NS		8 124	671	0,04524	65,43
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		29 649	3 386	0,04524	12,15		23 637	3 132	0,04524	13,38		12 778	3 361	0,04524	12,89
P	S	00809	15 728	843	0,04524	50,93	00810	0	0	0,04524	-	00811	19 130	2		

**Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD**

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> ]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		6 252	3 445	0,04524	12,81		28 395	4 464	0,04524	9,25		68 811	8 386	0,04524	4,30
P	S	00818	8 314	126	0,04524	NS	00819	12 821	680	0,04524	63,68	00820	8 129	1 100	0,04524	39,91
P	I		8 314	3 235	0,04524	13,56		12 821	703	0,04524	61,60		8 129	168	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		66 778	5 471	0,04524	6,64		24 708	3 923	0,04524	10,65		17 164	3 634	0,04524	11,76
P	S	00821	11 118	1 224	0,04524	35,56	00822	6 932	347	0,04524	NS	00823	7 199	367	0,04524	NS
P	I		11 118	300	0,04524	NS		6 932	1 012	0,04524	43,53		7 199	3 111	0,04524	14,15
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		20 667	3 623	0,04524	11,68		20 025	4 486	0,04524	9,45		40 772	6 326	0,04524	6,28
P	S	00824	0	0	0,04524	-	00825	0	0	0,04524	-	00826	0	0	0,04524	-
P	I		13 708	9 850	0,04524	4,38		17 135	6 611	0,04524	6,47		2 464	1 533	0,04524	29,11
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		98 445	8 942	0,09048	4,17		26 804	4 692	0,04524	8,85		909	2 510	0,04524	17,86
P	S	00827	0	0	0,04524	-	00828	0	0	0,04524	-	00829	0	0	0,04524	-
P	I		6	711	0,04524	63,19		506	2 634	0,04524	17,03		5 517	5 307	0,04524	8,33
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		18	1 155	0,04524	38,90		172	1 439	0,04524	31,21		7 566	1 412	0,04524	31,14
P	S	00830	0	0	0,04524	-	00831	881	759	0,04524	59,05	00832	-183	1 111	0,04524	40,46
P	I		4 541	3 583	0,04524	12,38		881	1 094	0,04524	40,97		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		9 008	1 916	0,04524	22,85		3 716	2 102	0,04524	21,15		2 715	1 700	0,04524	26,23
P	S	00833	82	1 112	0,04524	40,40	00834	-82	873	0,04524	51,48	00835	1 739	464	0,04524	96,36
P	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		1 739	1 248	0,04524	35,83
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		3 053	1 500	0,04524	29,70		3 352	1 445	0,04524	30,80		3 265	1 635	0,04524	27,23
P	S	00836	0	0	0,04524	-	00837	8 249	39	0,04524	NS	00838	1 229	1 225	0,04524	36,55
P	I		9 936	3 208	0,04524	13,61		8 249	3 047	0,04524	14,40		1 229	1 471	0,04524	30,44
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		10 279	1 779	0,04524	24,52		8 892	1 777	0,04524	24,65		2 961	1 649	0,04524	27,02
P	S	00839	-11	1 259	0,04524	35,69	00840	-667	1 163	0,04524	38,71	00841	-437	869	0,04524	51,77
P	I		-11	27	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	-
S	I		2 499	1 596	0,04524	27,95		2 162	1 460	0,04524	30,59		2 412	1 598	0,04524	27,93
P	S	00842	0	0	0,04524	-	00843	0	0	0,04524	-	00844	0	0	0,04524	-
P	I		983	748	0,04524	59,90		4 108	3 070	0,04524	14,47		8 815	3 980	0,04524	11,01
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		1 658	1 676	0,04524	26,68		1 366	1 791	0,04524	24,99		3 879	1 723	0,04524	25,79
P	S	00845	927	129	0,04524	NS	00846	188	1 038	0,04524	43,26	00847	-185	1 415	0,04524	31,77
P	I		927	1 170	0,04524	38,30		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		4 970	1 798	0,04524	24,64		3 116	1 658	0,04524	26,86		3 385	1 853	0,04524	24,02
P	S	00848	78	1 195	0,04524	37,59	00849	649	76	0,04524	NS	00850	3 827	0	0,04524	-
P	I		78	211	0,04524	NS		649	1 709	0,04524	26,24		3 827	3 934	0,04524	11,30
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		2 355	2 030	0,04524	21,99		2 328	2 250	0,04524	19,84		2 845	2 010	0,04524	22,17
P	S	00851	0	0	0,04524	-	00852	0	0	0,04524	-	00853	0	0	0,04524	-
P	I		6 863	6 489	0,04524	6,79		1 668	3 120	0,04524	14,33		63	804	0,04524	55,88
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		3 236	1 242	0,04524	35,85		2 722	1 576	0,04524	28,29		90	1 190	0,04524	37,75
P	S	00854	0	0	0,09048	-	00855	0	0	0,04524	-	00856	0	0	0,09048	-
P	I		103 998	22 252	0,09048	3,38		65 474	10 768	0,04524	3,39		202 382	18 105	0,09048	3,47
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		149 071	10 569	0,04524	2,40		142 567	7 000	0,04524	3,75		88 312	13 384	0,04524	2,50
P	S	00857	0	0	0,04524	-	00858	0	0	0,04524	-	00859	250 542	10 419	0,09048	5,44
P	I		103 278	14 442	0,04524	2,18		121 758	14 807	0,04524	1,96		250 542	8 506	0,09048	6,66
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,09048	-		0	0	0,09048	-
S	I		170 289	8 071	0,04524	2,79		109 581	12 229	0,09048	6,10		159 627	16 283	0,09048	4,19
P	S	00860	0	0	0,04524	-	00861	193 881	7 720	0,04524	2,49	00862	207 374	7 517	0,04524	2,34
P	I		128 620	15 312	0,04524	1,84		0	0	0,04524	-		207 374	5 271	0,04524	3,34
S	S		0	0	0,04524	-		88 214	2 926	0,09048	26,38		115 436	5 103	0,04524	5,86
S	I		105 205	11 513	0,04524	2,72		88 214	5 616	0,09048	13,74		115 436	8 324	0,04524	3,59
P	S	00863	0	0	0,04524	-	00864	67 118	380	0,04524	95,53	00865	0	0	0,04524	-
P	I		44 103	13 897	0,04524	2,83		87 947	8 423	0,04524	3,99		54 937	15 146	0,04524	2,50
S	S		0	0	0,04524	-		155 353	466	0,04524	52,63		0	0	0,04524	-
S	I		84 763	18 177	0,04524	1,87		155 353	14 458	0,04524	1,70		162 979	15 407	0,04524	1,52
P	S	00866	0	0	0,09048	-	00867	0	0	0,04524	-	00868	0	0	0,04524	-
P	I		180 707	14 817	0,09048	4,43		69 589	18 609	0,04524	1,93		192 006	10 262	0,04524	1,90
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	I		192 631	10 970	0,04524	1,77		170 705	10 861	0,04524	2,06		197 137	13 309	0,09048	4,60
P	S	00869	0	0	0,04524	-										
P	I		121 968	21 899	0,04524	1,33										
S	S		0	0	0,09048	-										
S	I		104 329	20 083	0,09048	3,74										

**LEGENDA:**

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos** Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A<sub>s</sub>** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.

## Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

		Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
Nodo/ Tp <sub>rnf</sub>	Dir	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	Verificato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato
<b>Fondazione</b>		<b>Platea 1</b>													
00065	P	RAR	4,965	14,94	0	-47 434	3,01	SI	RAR	213,086	360,00	0	-47 434	1,69	SI
		QPR	3,892	11,21	0	-37 181	2,88	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	5,341	14,94	0	-51 022	2,80	SI	RAR	229,204	360,00	0	-51 022	1,57	SI
		QPR	4,175	11,21	0	-39 889	2,68	SI	-	-	-	-	-	-	-

### LEGENDA:

- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.  
**Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).  
**Id<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.  
**σ<sub>cc</sub>** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.  
**σ<sub>cd,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.  
**σ<sub>at</sub>** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.  
**σ<sub>td,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.  
**N<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.  
**M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.  
**CS** 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).  
**Verificato** [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>).  
**Nota** 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>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]		
<b>Fondazione</b>		<b>Platea 1</b>				<b>AA= PCA</b>							
<b>NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione (W<sub>d</sub> ≠ 0)</b>													
00065	P	FRQ	-	-39 233	2,28	2,13	5,0356 E-04	750	317	0,160	0,400	2,51	SI
		QPR	-	-37 181	2,16	2,13	4,7722 E-04	750	317	0,151	0,300	1,98	SI
	S	FRQ	-	-42 116	2,44	2,13	5,4056 E-04	750	317	0,171	0,400	2,34	SI
		QPR	-	-39 889	2,31	2,13	5,1198 E-04	750	317	0,162	0,300	1,85	SI
00070	P	FRQ	-2	-35 303	2,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-2	-33 483	2,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-1	-36 797	2,14	2,13	4,7229 E-04	750	317	0,150	0,400	2,67	SI
		QPR	-1	-34 864	2,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

### LEGENDA:

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).  
**AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".  
**Id<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.  
**N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.  
**σ<sub>ct,f</sub>** 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>t</sub> la sezione è soggetta a fessurazione.  
**σ<sub>t</sub>** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].  
**ε<sub>sm</sub>** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.  
**A<sub>e</sub>** Area efficace del calcestruzzo teso.  
**Δ<sub>sm</sub>** Distanza media tra le fessure.  
**W<sub>d</sub>** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.  
**W<sub>amm</sub>** Valore ammissibile di apertura delle fessure.  
**CS** Coefficiente di Sicurezza (= W<sub>d</sub> / W<sub>amm</sub>). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W<sub>d</sub> = 0).  
**Verificato** [SI] = W<sub>d</sub> ≤ W<sub>amm</sub> ; [NO] = W<sub>d</sub> > W<sub>amm</sub>

INFORMAZIONI GENERALI .....	pag.	2
MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO .....	pag.	2
MATERIALI ACCIAIO.....	pag.	2
ALTRI MATERIALI .....	pag.	2
TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI.....	pag.	3
TERRENI .....	pag.	3
STRATIGRAFIE .....	pag.	3
COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Cedimenti).....	pag.	3
COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Scorrimento) .....	pag.	4
DATI GENERALI ANALISI SISMICA.....	pag.	6
DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO.....	pag.	6
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA.....	pag.	7
RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE.....	pag.	7
PLATEE .....	pag.	8
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione) .....	pag.	11
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione) .....	pag.	33
Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione) .....	pag.	44
Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione) .....	pag.	45