

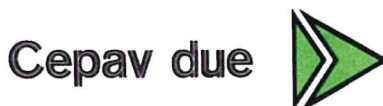
COMMITTENTE:



ALTA SORVEGLIANZA:



GENERAL CONTRACTOR:



### INFRASTRUTTURE FERROVIARIE STRATEGICHE DEFINITE DALLA LEGGE OBIETTIVO N. 443/01

LINEA A.V. /A.C. TORINO – VENEZIA      Tratta MILANO – VERONA  
Lotto funzionale Brescia-Verona

### PROGETTO ESECUTIVO

### IN77 - PONTE SCAT. CANALE DI SOMMACAMPAGNA PK 148+839,037 RELAZIONE DI CALCOLO SCATOLARE STRADA PODERALE

GENERAL CONTRACTOR	DIRETTORE LAVORI
Consorzio <b>Cepav due</b>  <i>Consorzio Cepav due          Il Direttore del Consorzio          (Ing. T. Taranta)</i>  Data: _____	Valido per costruzione    Data: _____

COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA/DISCIPLINA	PROGR	REV
I N O R	1 1	E	E 2	C L	I N 7 7 0 0	0 0 2	A

PROGETTAZIONE						
Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Data
A	Emissione	GUILARTE	31/08/18	AIELLO	31/08/18	31/08/18
B						
C						



CIG. 751447334A      File: ANOR11EE2CLIN7700002A\_02.docx



Progetto cofinanziato dalla Unione Europea

CUP: F81H9100000008

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
2 di 164

## INDICE

1.	INTRODUZIONE .....	5
2.	NORMATIVA DI RIFERIMENTO .....	6
3.	CRITERI DI CALCOLO .....	7
3.1.	CRITERI E DEFINIZIONE DELL' AZIONE SISMICA .....	7
3.2.	COMBINAZIONI DI CARICO .....	8
3.2.1.	<i>Combinazioni per la verifica allo SLU</i> .....	8
3.2.2.	<i>Combinazioni per la verifica allo SLE</i> .....	9
4.	CARATTERISTICHE DEI MATERIALI.....	10
4.1.	CALCESTRUZZO PER MAGRONE.....	10
4.1.1.	<i>Calcestruzzo</i> .....	10
4.2.	ACCIAIO PER CEMENTO ARMATO .....	10
4.3.	DURABILITÀ E PRESCRIZIONI SUI MATERIALI .....	11
4.4.	COPRIFERRO MINIMO E COPRIFERRO NOMINALE .....	11
5.	PARAMETRI SISMICI.....	12
6.	PARAMETRI GEOTECNICI .....	13
7.	GEOMETRIA DELLA STRUTTURA .....	14
8.	MODELLAZIONE STRUTTURALE.....	15
8.1.	CODICE DI CALCOLO .....	15
8.2.	MODELLAZIONE ADOTTATA.....	15
8.3.	MODELLAZIONE SCATOLARE .....	16
9.	ANALISI DEI CARICHI .....	17
9.1.	PESO PROPRIO STRUTTURE (LOAD1) .....	17
9.2.	CARICHI PERMANENTI PORTATI (LOAD2).....	17
9.3.	SPINTA DEL TERRENO (LOAD3 E LOAD4).....	17
9.4.	AZIONI TERMICHE E RITIRO (LOAD 5 ÷ 8).....	18
9.5.	CARICHI MOBILI VERTICALI SULLA SOLETTA SUPERIORE (LOAD 9 ÷ LOAD 11).....	19
9.6.	SPINTA DEL SOVRACCARICO SUL RILEVATO (LOAD 12) .....	21



9.7.	FRENATURA (LOAD 13) .....	21
9.8.	SOVRACCARICHI ACCIDENTALI SULLA SOLETTA DI FONDAZIONE.....	21
9.9.	FORZA CENTRIFUGA.....	22
9.10.	AZIONE SISMICA (LOAD 14÷17).....	22
9.11.	RIEPILOGO DEI CARICHI SOLLECITANTI.....	23
10.	CALCOLO DELLE SOLLECITAZIONI .....	24
10.1.	CONDIZIONI E COMBINAZIONI DI CARICO ADOTTATE .....	24
10.1.1.	Combinazioni SLU di tipo STR.....	25
10.1.2.	Combinazioni SLU di tipo GEO .....	27
10.1.3.	Combinazioni SLV .....	28
10.1.4.	Combinazioni SLE – Quasi Permanente – Caratteristica .....	28
10.2.	DIAGRAMMI DI INVILUPPO .....	30
10.2.1.	Inviluppo momento flettente SLU/SLV – STR.....	30
10.2.2.	Inviluppo taglio SLU/SLV – STR .....	30
10.2.3.	Inviluppo momento flettente SLE – Quasi Permanente .....	31
10.2.4.	Inviluppo momento flettente SLE – Caratteristico.....	31
11.	VERIFICHE DI RESISTENZA ULTIMA E DI ESERCIZIO .....	32
11.1.	SOLETTA INFERIORE.....	33
11.1.1	Soletta inferiore – sezione di incastro .....	34
11.1.1.1.	Verifiche allo stato limite ultimo per flessione.....	34
11.1.1.2.	Verifiche allo stato limite ultimo per taglio .....	35
11.1.1.3.	Verifiche allo stato limite di esercizio.....	36
11.1.2	Soletta inferiore – sezione di mezzeria .....	37
11.1.1.4.	Verifiche allo stato limite ultimo per flessione.....	37
11.1.1.5.	Verifiche allo stato limite ultimo per taglio .....	38
11.1.1.6.	Verifiche allo stato limite di esercizio.....	39
11.2.	PIEDRITTO.....	40
11.1.3	Piedritto – sezione di incastro .....	41
11.2.1.1.	Verifiche allo stato limite ultimo per flessione.....	41
11.2.1.2.	Verifiche allo stato limite ultimo per taglio .....	42
11.2.1.3.	Verifiche allo stato limite di esercizio.....	43

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
4 di 164

11.3.	SOLETTA SUPERIORE.....	44
1.1.4	<i>Soletta superiore – sezione di incastro .....</i>	45
11.3.1.1.	<i>Verifiche allo stato limite ultimo per flessione.....</i>	45
11.3.1.2.	<i>Verifiche allo stato limite ultimo per taglio .....</i>	46
11.3.1.3.	<i>Verifiche allo stato limite di esercizio.....</i>	47
1.1.5	<i>Soletta superiore – sezione di mezzeria .....</i>	48
11.3.1.4.	<i>Verifiche allo stato limite ultimo per flessione.....</i>	48
11.3.1.5.	<i>Verifiche allo stato limite di esercizio.....</i>	49
12.	VERIFICA EFFETTI LONGITUDINALI DA RITIRO .....	50
12.1.	COAZIONI INTERNE DOVUTE AI FENOMENI DI RITIRO .....	50
12.2.	CALCOLO DELLE SOLLECITAZIONI LONGITUDINALI DOVUTE AI FENOMENI DI RITIRO.....	51
13.	RIFERIMENTI.....	52
13.1.	DOCUMENTI REFERENZIATI.....	52
13.2.	DOCUMENTI CORRELATI .....	52
13.3.	DOCUMENTI SUPERATI.....	52
14.	ALLEGATI.....	53

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
5 di 164

## 1. INTRODUZIONE

La presente relazione è relativa al calcolo dello scatolare sotto strada poderale facente parte dell'opera denominata "Canale di Sommacampagna – Ponte scatolare pk 148+839.037", prevista nell'ambito dei lavori inerenti la linea A.V./A.C. TORINO – VENEZIA, tratta MILANO – VERONA, lotto funzionale Brescia – Verona, ubicata al km 148+839.037 della linea ferroviaria.

La struttura scatolare, realizzata in c.a. mediante getto in opera, ha dimensioni interne trasversali pari a 8.00×4.10m e una dimensione longitudinale pari a 7.90m.

L'analisi strutturale viene effettuata su un modello piano che descrive una striscia larga 1.00m, secondo i criteri di calcolo descritti nei paragrafi seguenti. L'analisi viene svolta con un programma agli elementi finiti schematizzando i vari setti con elementi "beam" mutuamente incastrati e facendo riferimento ad una larghezza unitaria di struttura che viene pertanto risolta come struttura piana.

Le azioni considerate nel calcolo sono quelle tipiche di una struttura interrata con le aggiunte delle azioni di tipo stradale, con applicazione della Normativa sui ponti stradali D. M. Min. II. TT. del 14 gennaio 2008 – Norme tecniche per le costruzioni.

L'opera, ubicata nel Comune di Sommacampagna (VR), ricade in zona sismica: verranno pertanto considerate anche le azioni derivanti dall'analisi sismica, secondo quanto previsto dal D.M. 14/01/08.

## 2. **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

- UNI EN 197-1 giugno 2001 – “Cemento: composizione, specificazioni e criteri di conformità per cementi comuni”;
- UNI EN 11104 luglio 2016 – “Calcestruzzo: specificazione, prestazione, produzione e conformità”, Istruzioni complementari per l’applicazione delle EN 206-1;
- UNI EN 206-1 ottobre 2006 – “Calcestruzzo: specificazione, prestazione, produzione e conformità”.
- UNI EN 1998-5 (Eurocodice 8) – Gennaio 2005: “Progettazione delle strutture per la resistenza sismica – Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici”;
- UNI EN 1992-1-1 (Eurocodice 2) – Novembre 2005: “Progettazione delle strutture di calcestruzzo – Parte 1: Regole generali e regole per edifici”;
- D. M. Min. II. TT. del 14 gennaio 2008 – Norme tecniche per le costruzioni;
- CIRCOLARE 2 febbraio 2009, n.617 Istruzione per l’applicazione delle «Nuove norme tecniche per le costruzioni» di cui al decreto ministeriale 14 gennaio 2008;
- Linee guida sul calcestruzzo strutturale - Presidenza del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici - Servizio Tecnico Centrale;
- RFI DTC SI MA IFS 001 A - Manuale di Progettazione delle Opere Civili;
- RFI DTC SI SP IFS 001 A Capitolato Generale Tecnico di Appalto delle Opere Civili.



### 3. CRITERI DI CALCOLO

In ottemperanza al D.M. del 14.01.2008 (Norme tecniche per le costruzioni), i calcoli sono condotti con il metodo semiprobabilistico agli stati limite.

#### 3.1. Criteri e definizione dell'azione sismica

L'effetto dell'azione sismica di progetto sull'opera nel suo complesso, includendo il volume significativo di terreno, la struttura di fondazione, gli elementi strutturali e non strutturali, nonché gli impianti, deve rispettare gli stati limite ultimi e di esercizio definiti al § 3.2.1, i cui requisiti di sicurezza sono indicati nel § 7.1 della norma.

Per Stato Limite di salvaguardia della Vita (SLV) si intende che l'opera a seguito del terremoto subisce rotture e crolli dei componenti non strutturali e impiantistici e significativi danni di componenti strutturali, cui si associa una perdita significativa di rigidità nei confronti delle azioni orizzontali (creazione di cerniere plastiche secondo il criterio della gerarchia delle resistenze), mantenendo ancora un margine di sicurezza (resistenza e rigidità) nei confronti delle azioni verticali.

In merito alle opere scatolari di cui trattasi, nel rispetto del punto § 7.9.2., assimilando l'opera scatolare alla categoria delle spalle da ponte, rientrando tra le opere che si muovono con il terreno (§ 7.9.2.1), si può ritenere che la struttura debba mantenere sotto l'azione sismica un comportamento elastico; queste categorie di opere che si muovono con il terreno non subiscono le amplificazioni dell'accelerazione del suolo.

Per la definizione dell'azione sismica occorre definire il periodo di riferimento  $P_{VR}$  in funzione dello stato limite considerato.

La vita nominale ( $V_N$ ) dell'opera è stata assunta pari a 100 anni.

La classe d'uso assunta è la III.

Il periodo di riferimento ( $V_R$ ) per l'azione sismica, data la vita nominale e la classe d'uso, vale:

$$V_R = V_N \cdot C_u = 150 \text{ anni}$$

Il valore di probabilità di superamento del periodo di riferimento  $P_{VR}$ , cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente, è:

$$P_{VR}(SLV) = 10\%$$

Il periodo di ritorno dell'azione sismica  $T_R$  espresso in anni vale:

$$T_R(SLV) = - \frac{V_r}{\ln(1 - P_{vr})} = 1424 \text{ anni}$$

Dato il valore del periodo di ritorno suddetto, tramite le tabelle riportate nell'Allegato B della norma o tramite la mappatura messa a disposizione in rete dall'Istituto Nazionale di Geofisica e Vulcanologia (INGV), è possibile definire i valori di  $a_g$ ,  $F_0$ ,  $T^*_c$ .

$a_g$  → accelerazione orizzontale massima del terreno su suolo di categoria A, espressa come frazione dell'accelerazione di gravità;

$F_0$  → valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

$T^*_c$  → periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale;

$S$  → coefficiente che comprende l'effetto dell'amplificazione stratigrafica ( $S_s$ ) e dell'amplificazione topografica ( $S_t$ ).





Il calcolo viene eseguito con il metodo pseudostatico (N.T. par. 7.11.6). In queste condizioni l'azione sismica è rappresentata da una forza statica equivalente pari al prodotto delle forze di gravità per un opportuno coefficiente sismico.

Le spinte delle terre, considerando lo scatolare una struttura rigida e priva di spostamenti (NT par. 7.11.6.2.1 e EC8-5 par.7.3.2.1), sono calcolate in regime di spinta a riposo, condizione che comporta il calcolo delle spinte in condizione sismica con l'incremento dinamico di spinta del terreno calcolato secondo la formula di Wood:

$$\Delta P_d = S \cdot a_g / g \cdot \gamma \cdot h_{tot}^2$$

La spinta si considera come un carico uniformemente distribuito su  $h_{tot}$ .

L'azione sismica è rappresentata da un insieme di forze statiche orizzontali e verticali, date dal prodotto delle forze di gravità per le accelerazioni sismiche massime attese al suolo, considerando la componente verticale agente verso l'alto o verso il basso, in modo da produrre gli effetti più sfavorevoli.

### 3.2. Combinazioni di carico

Le combinazioni di carico, considerate ai fini delle verifiche, sono stabilite in modo da garantire la sicurezza in conformità a quanto prescritto al cap. 2 delle N.T.C..

#### 3.2.1. Combinazioni per la verifica allo SLU

Gli stati limite ultimi delle opere interrate si riferiscono allo sviluppo di meccanismi di collasso, determinati dalla mobilitazione della resistenza del terreno, e al raggiungimento della resistenza degli elementi strutturali che compongono l'opera.

Le verifiche agli stati limite ultimi devono essere eseguiti in riferimento ai seguenti stati limite:

- SLU di tipo geotecnico (GEO) e di equilibrio di corpo rigido (EQU), collasso per carico limite dell'insieme fondazione-terreno;
- SLU di tipo strutturale (STR), raggiungimento della resistenza negli elementi strutturali.

Le verifiche vengono condotte secondo l'approccio progettuale "Approccio 1" e le relative combinazioni previste:

- combinazione 1 → (A1+M1+R1) → STR
- combinazione 2 → (A2+M2+R2) → GEO

Le combinazioni di carico di tipo A1 STR e A2 GEO vengono effettuate adottando i gruppi di azioni indicati in tabella 5.1.IV delle N.T.C. con i coefficienti parziali di sicurezza stradali indicati in tabella 5.1.V delle N.T.C. e i coefficienti di combinazione dei carichi stradali della tabella 5.1.VI delle N.T.C. presenti al capitolo 5.1.3.12 della norma.

Per quanto riguarda i coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno ( $\gamma_M$ ), si fa riferimento alla tabella 6.2.II delle N.T.C., mentre per quanto riguarda i coefficienti parziali per le verifiche agli stati limiti ultimi ( $\gamma_R$ ) si fa riferimento alla tabella 6.5.I delle N.T.C..

Ai fini delle verifiche degli stati limiti ultimi si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni:

- Combinazione fondamentale, impiegata per gli stati limiti ultimi SLU:

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \sum_i \gamma_{Qi} \cdot \psi_{0i} \cdot Q_{ki} \Rightarrow (\Phi_d' = \Phi_k')$$



- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limiti ultimi connessi all'azione sismica E:  

$$E + G_1 + G_2 + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki} \Rightarrow (\Phi_d' = \Phi_k')$$
- Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:  

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

### 3.2.2. *Combinazioni per la verifica allo SLE*

Le combinazioni di carico allo SLE vengono effettuate adottando i gruppi di azioni indicati in tabella 5.1.IV delle N.T.C. con i coefficienti di combinazione dei carichi stradali della tabella 5.1.VI delle N.T.C. presenti al capitolo 5.1.3.12 della norma.

Ai fini delle verifiche degli stati limiti di esercizio si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni:

- Quasi permanente  $\Rightarrow G_1 + G_2 + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki} \Rightarrow (\Phi_d' = \Phi_k')$
- Frequente  $\Rightarrow G_1 + G_2 + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki} \Rightarrow (\Phi_d' = \Phi_k')$
- Rara  $\Rightarrow G_1 + G_2 + Q_{k1} + \sum_i \psi_{0i} \cdot Q_{ki} \Rightarrow (\Phi_d' = \Phi_k')$

#### 4. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Per la realizzazione dell'opera è previsto l'impiego dei sottoelencati materiali:

##### 4.1. Calcestruzzo per magrone

Per il magrone di sottofondazione si prevede l'utilizzo di calcestruzzo di classe Rck 15.

##### 4.1.1. Calcestruzzo

Per la realizzazione delle strutture, si prevede l'utilizzo di calcestruzzo avente classe di resistenza C32/40 ( $R_{ck} \geq 40$  N/mm<sup>2</sup>) che presenta le seguenti caratteristiche:

- Resistenza caratteristica a compressione (cilindrica)  $\rightarrow f_{ck} = 0.83 \times R_{ck} = 33.20$  N/mm<sup>2</sup>
- Resistenza media a compressione  $\rightarrow f_{cm} = f_{ck} + 8 = 41.20$  N/mm<sup>2</sup>
- Modulo elastico  $\rightarrow E_{cm} = 22000 \times (f_{cm}/10)^{0.3} = 33643$  N/mm<sup>2</sup>
- Resistenza di calcolo a compressione  $\rightarrow f_{cd} = \alpha_{cc} \times f_{ck} / \gamma_c = 0.85 * f_{ck} / 1.5 = 18.81$  N/mm<sup>2</sup>
- Resistenza a trazione media  $\rightarrow f_{ctm} = 0.30 \times f_{ck}^{2/3} = 3.10$  N/mm<sup>2</sup>
- Resistenza a trazione  $\rightarrow f_{ctk} = 0.7 \times f_{ctm} = 2.169$  N/mm<sup>2</sup>
- Resistenza a trazione di calcolo  $\rightarrow f_{ctd} = f_{ctk} / \gamma_c = 1.446$  N/mm<sup>2</sup>
- Resistenza a compressione (comb. Rara)  $\rightarrow \sigma_c = 0.55 \times f_{ck} = 18.26$  N/mm<sup>2</sup>
- Resistenza a compressione (comb. Quasi permanente)  $\rightarrow \sigma_c = 0.40 \times f_{ck} = 13.28$  N/mm<sup>2</sup>

##### 4.2. Acciaio per cemento armato

Per le armature metalliche si adottano tondini in acciaio del tipo B450C saldabile, controllato in stabilimento e che presentano le seguenti caratteristiche:

Proprietà	Requisito
Limite di snervamento $f_y$	$\geq 450$ MPa
Limite di rottura $f_t$	$\geq 540$ MPa
Allungamento totale al carico massimo $A_{gt}$	$\geq 7.5\%$
Rapporto $f_t/f_y$	$1,15 \leq R_m/R_e \leq 1,35$
Rapporto $f_{y \text{ misurato}} / f_{y \text{ nom}}$	$\leq 1,25$

- 1) Tensione di snervamento caratteristica  $\rightarrow f_{yk} \geq 450$  N/mm<sup>2</sup>
- 2) Tensione caratteristica a rottura  $\rightarrow f_{tk} \geq 540$  N/mm<sup>2</sup>
- 3) Tensione in condizione di esercizio (comb. Rara)  $\rightarrow \sigma_s = 0.80 * f_{yk} = 360.00$  N/mm<sup>2</sup>
- 4) Fattore di sicurezza acciaio  $\rightarrow \gamma_s = 1.15$
- 5) Resistenza a trazione di calcolo  $\rightarrow f_{yd} = f_{yk} / \gamma_s = 391.30$  N/mm<sup>2</sup>

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
11 di 164

#### 4.3. Durabilità e prescrizioni sui materiali

Per garantire la durabilità delle strutture in calcestruzzo armato ordinario, esposte all'azione dell'ambiente, si devono adottare i provvedimenti atti a limitare gli effetti di degrado indotti dall'attacco chimico, fisico e derivante dalla corrosione delle armature e dai cicli di gelo e disgelo.

Al fine di ottenere la prestazione richiesta in funzione delle condizioni ambientali, nonché per la definizione della relativa classe, si fa riferimento alle indicazioni contenute nelle Linee Guida sul calcestruzzo strutturale edite dal Servizio Tecnico Centrale del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici ovvero alle norme UNI EN 206-1:2006 ed UNI 11104:2004.

Per le opere della presente relazione si adotta quanto segue:

Fondazione/ Elevazione                      CLASSE DI ESPOSIZIONE                      XC4 + XF1

#### 4.4. Copriferro minimo e copriferro nominale

Al fine di preservare le armature dai fenomeni di aggressione ambientale, dovrà essere previsto un idoneo copriferro; il suo valore, misurato tra la parete interna del cassero e la generatrice dell'armatura metallica più vicina, individua il cosiddetto "copriferro nominale".

Il copriferro nominale  $c_{nom}$  è somma di due contributi, il copriferro minimo  $c_{min}$  e la tolleranza di posizionamento  $h$ . Vale pertanto:  $c_{nom} = c_{min} + h$ . Considerate le condizioni ambientali dell'opera e le classi di resistenza del calcestruzzo, si adotta un copriferro nominale pari a  $c_{nom} = 50$  mm.



## 5. PARAMETRI SISMICI

L'opera ricade nel comune di Sommacampagna in provincia di Verona.

I corrispondenti valori delle caratteristiche sismiche per lo SLV (TR=1424 anni) sono i seguenti:

$$a_g = 0.237g$$

$$a_{gv} = 0.155 g;$$

$$F_0 = 2.432;$$

$$T^*_c = 0.283 s;$$

Per quanto riguarda il sottosuolo su cui insiste l'opera, si assume che ricada in categoria sismica "B" e categoria topografica "T1". Il coefficiente di amplificazione stratigrafica e topografica risultano quindi:

$$S_S = 1.170$$

$$S_T = 1.0$$

L'accelerazione massima orizzontale viene valutata pari a:

$$a_{\max}(\text{SLV}) = S a_g = 1.170 \times 1.00 \times 0.237 g = 0.277 g$$

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
13 di 164

## 6. PARAMETRI GEOTECNICI

I parametri geotecnici caratteristici impiegati per caratterizzare i materiali da reinterri, sono:

*Materiali da reinterro a tergo dello scatolare:*

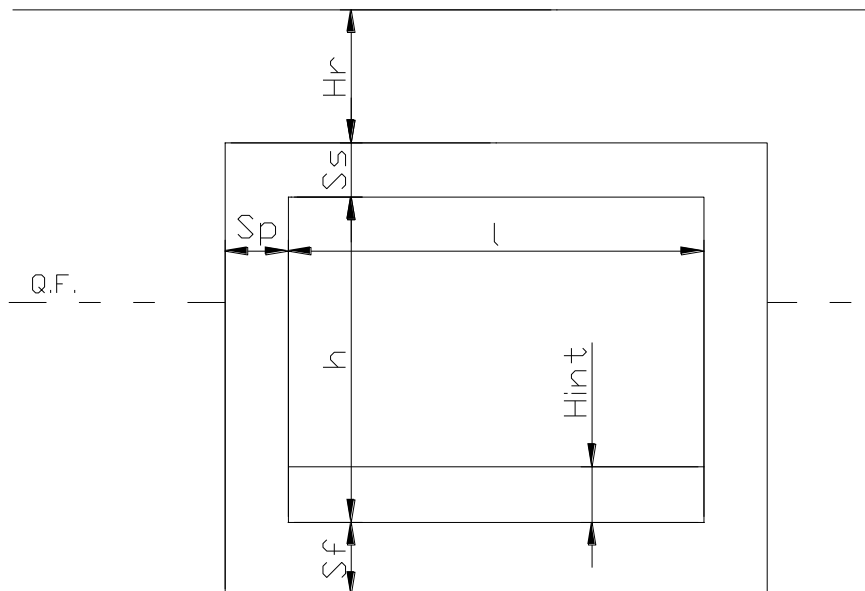
- $\Phi'_k = 35^\circ$
- $\gamma_m = 20 \text{ kN/m}^3$
- $\gamma' = 10 \text{ kN/m}^3$
- $\gamma_w = 10 \text{ kN/m}^3$

Il coefficiente di spinta a riposo corrispondente è pari a  $k_0 = 0.426$ .

Per quanto riguarda le caratteristiche geotecniche del terreno in situ, si rimanda allo specifico documento Rif. [1].

## 7. GEOMETRIA DELLA STRUTTURA

Si riportano di seguito le dimensioni geometriche della struttura:



### Dimensioni geometriche (sezione in retto):

- $l = 8.00$  m
- $h = 4.10$  m
- $S_s = 1.00$  m
- $S_f = 0.90$  m
- $S_p = 0.90$  m
- $H_r = 0.30$  m
- Q.F. = quota Falda

La falda risulta posizionata al di sotto del piano di fondazione dello scatolare e pertanto non influenza il dimensionamento dell'opera.

## 8. MODELLAZIONE STRUTTURALE

### 8.1. Codice di calcolo

L'analisi della struttura scatolare è stata condotta con un programma agli elementi finiti (SAP2000) schematizzando i vari setti con elementi "beam" mutuamente incastrati e facendo riferimento ad una larghezza unitaria di struttura che viene pertanto risolta come struttura piana.

### 8.2. Modellazione adottata

La struttura viene schematizzata attraverso un modello analitico agli elementi finiti, assumendo uno schema statico di telaio chiuso.

L'analisi strutturale viene condotta con il metodo degli spostamenti per la valutazione dello stato tenso-deformativo indotto da carichi statici.

Il suolo viene modellato facendo ricorso all'usuale artificio delle molle elastiche alla Winkler.

La caratteristica elastica della generica molla viene calcolata nel seguente modo:

- $K_s$  = costante di sottofondo [F/L<sup>3</sup>]
- $b_t$  = interasse trasversale di competenza della generica molla
- $b_l$  = interasse longitudinale di competenza della generica molla (= 1.00 m)
- $W_s = K_s / (b_t \times b_l)$  = caratteristica elastica della generica molla

La costante di sottofondo adottata per la modellazione, funzione del tipo di terreno presente in sito, è pari a:

$$K_s = 5000 \text{ kN/m}^3$$

Per le caratteristiche geometriche delle varie aste si è quindi assunto:

- una sezione rettangolare  $b \times h = 100 \times S_s$  cm per la soletta superiore
- una sezione rettangolare  $b \times h = 100 \times S_f$  cm per la soletta di fondazione
- una sezione rettangolare  $b \times h = 100 \times S_p$  cm per i piedritti.

Per quanto riguarda la rigidezza delle aste del reticolo si è assunto:

- $E_c = 33643 \text{ N/mm}^2$  (Per cls Rck 40);

Lo schema statico della struttura e la relativa numerazione dei nodi e delle aste sono riportati nelle seguenti figure.



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

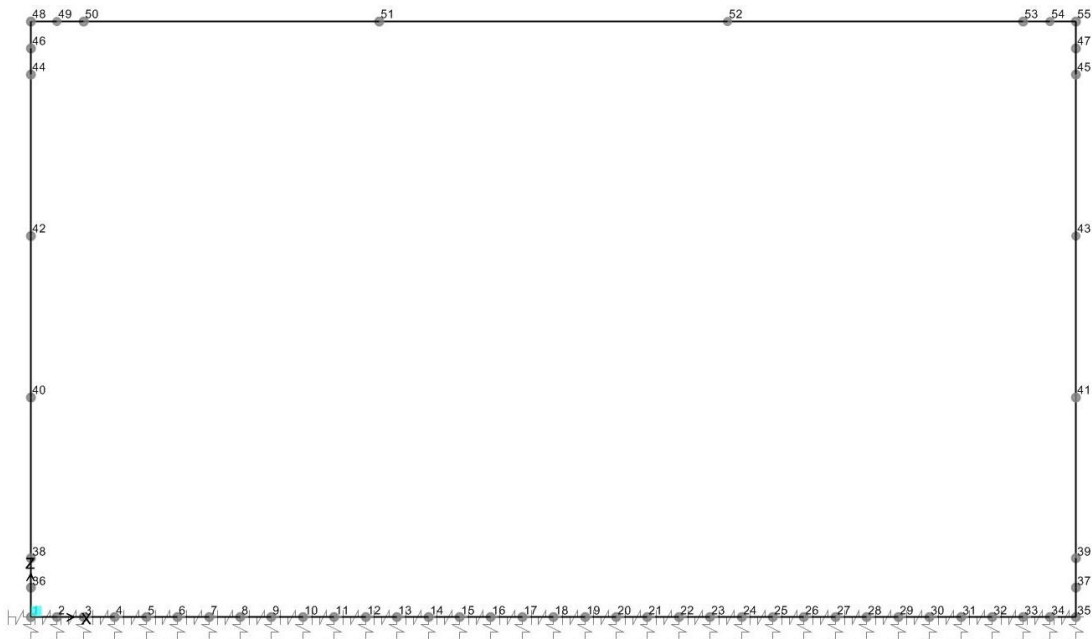
Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

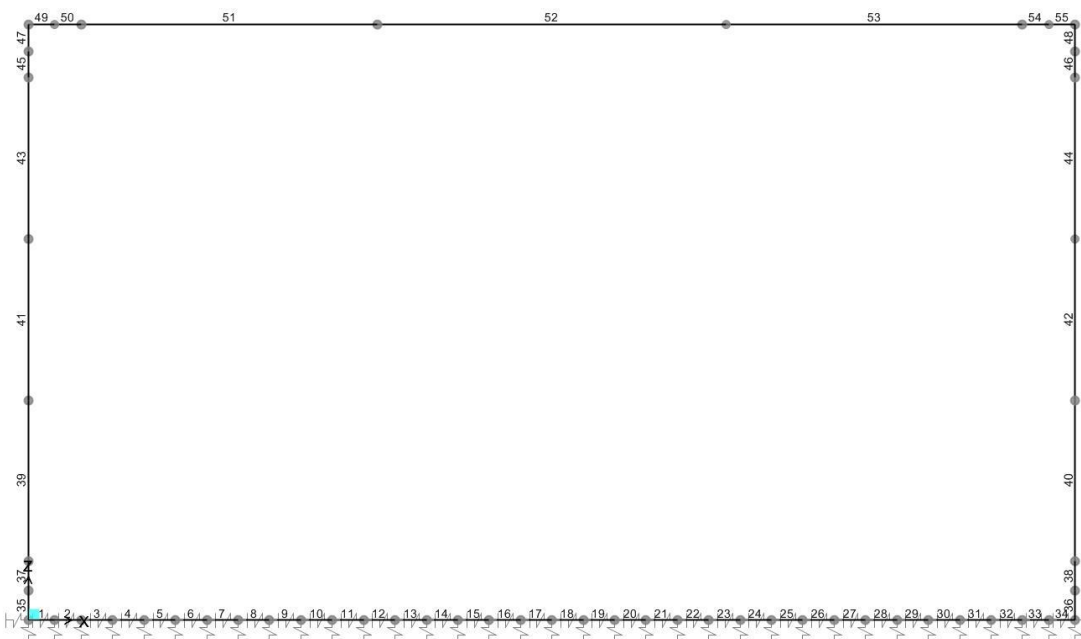
Foglio  
16 di 164

### 8.3. Modellazione scatolare

#### Numerazione dei nodi:



#### Numerazione delle aste:



## 9. ANALISI DEI CARICHI

Nel seguente paragrafo si descrivono i carichi elementari da assumere per le verifiche di resistenza in esercizio ed in presenza dell'evento sismico.

Vengono prese in considerazione le condizioni elementari di carico di seguito determinate.

Tali Combinazioni Elementari saranno opportunamente combinate secondo quanto previsto dalla normativa vigente.

Per i materiali si assumono i seguenti pesi specifici:

- calcestruzzo armato:	$\gamma_{c.a.}$	= 25	kN/m <sup>3</sup>
- rilevato:	$\gamma_{ril}$	= 20	kN/m <sup>3</sup>
- sovrastruttura stradale:	$\gamma_{ric}$	= 20	kN/m <sup>3</sup>

### 9.1. Peso proprio strutture (Load1)

- soletta superiore	$S_s \times \gamma_{c.a.} = 0.90 \times 25.00$	= 22.50 kN/m <sup>2</sup>
- piedritti	$S_p \times \gamma_{c.a.} = 0.90 \times 25.00$	= 22.50 kN/m <sup>2</sup>
- soletta inferiore	$S_i \times \gamma_{c.a.} = 1.00 \times 25.00$	= 25.00 kN/m <sup>2</sup>

### 9.2. Carichi permanenti portati (Load2)

Si considera un ricoprimento di spessore pari a circa 0.30 m:

peso ricoprimento	$H_r \times \gamma_{ric}$	= 0.30 x 20.00	= 6.00 kN/m <sup>2</sup>
-------------------	---------------------------	----------------	--------------------------

### 9.3. Spinta del terreno (Load3 e Load4)

Il reinterro a ridosso dello scatolare verrà realizzato tramite materiale arido di buone caratteristiche meccaniche. Secondo quanto riportato in precedenza per il reinterro si assumono i seguenti parametri:

$$\gamma_t = 20 \text{ kN/m}^3$$

$$\gamma_w = 10 \text{ kN/m}^3$$

$$\phi'_k = 35^\circ$$

$$k_{0,k} = 0.4264 \quad k_{0,M1} = 0.4264 \quad k_{0,M2} = 0.5113$$

$$k_{a,k} = 0.2710 \quad k_{a,M1} = 0.2710 \quad k_{a,M2} = 0.3434$$

Si riporta di seguito il calcolo delle pressioni agenti sulla struttura, eseguito sia per la Combinazione 1 (A1+M1+R1) che per la Combinazione 2 (A2+M2+R2), ed indicando con Load 4 le spinte a riposo sul piedritto sinistro e con Load 5 quelle sul piedritto destro.

Approccio 1 – Combinazione 1

- Pressione in asse soletta superiore:

$$P_1 (h_1 = 0.75\text{m}) = k_{0,M1} \times [H_{\text{ric}} \times \gamma_{\text{ric}} + (h_1 - H_{\text{ric}}) \times \gamma_t] =$$

$$= 0.4264 \times [(0.30 \times 20 + (0.75 - 0.30) \times 20)] = \mathbf{6.40 \text{ kN/m}^2}$$

- Pressione in asse soletta inferiore:

$$P_2 (h_2 = 5.80\text{m}) = P_1 + k_{0,M1} \times (h_2 - h_1) \times \gamma_t =$$

$$= 6.40 + 0.4264 \times (5.80 - 0.75) \times 20 = \mathbf{49.47 \text{ kN/m}^2}$$

Approccio 1 – Combinazione 2

- Pressione in asse soletta superiore:

$$P_1 (h_1 = 0.75\text{m}) = k_{0,M2} \times [H_{\text{ric}} \times \gamma_{\text{ric}} + (h_1 - H_{\text{ric}}) \times \gamma_t] =$$

$$= 0.5113 \times [(0.30 \times 20 + (0.75 - 0.30) \times 20)] = \mathbf{7.68 \text{ kN/m}^2}$$

- Pressione in asse soletta inferiore:

$$P_2 (h_2 = 5.80\text{m}) = P_1 + k_{0,M2} \times (h_2 - h_1) \times \gamma_t =$$

$$= 7.68 + 0.5113 \times (5.80 - 0.75) \times 20 = \mathbf{59.36 \text{ kN/m}^2}$$

**9.4. Azioni termiche e ritiro (Load 5 ÷ 8)**

Sono stati considerati gli effetti dovuti alle variazioni termiche. In particolare, è stata considerata una variazione termica uniforme di  $\pm 15^\circ \text{C}$  sulla soletta superiore (Load 5 e Load 6), ed un salto termico di  $5^\circ \text{C}$  (analizzando i due casi di intradosso più caldo dell'estradosso e viceversa), con andamento lineare nello spessore della soletta superiore (Load 7 e Load 8).

Il valore applicato della variazione termica uniforme viene ridotto di 1/3 per considerare gli effetti viscosi del calcestruzzo, ed è quindi pari a  $\pm 5^\circ \text{C}$ .

Per il coefficiente di dilatazione termica si assume:

$$\alpha = 10 \times 10^{-6} = 0.00001 \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$$

**Ritiro**

Gli effetti del ritiro vanno valutati a “lungo termine” attraverso il calcolo dei coefficienti di ritiro finale  $\epsilon_{cs}(t, t_0)$  e di viscosità  $\phi(t, t_0)$ , come definiti nell'EC 2- UNI EN 1992-1-1 Novembre 2005 e D. M.14-01-2008.

L'analisi delle sollecitazioni viene svolta per una striscia di larghezza unitaria della sola soletta superiore, assumendo la dimensione convenzionale  $h_0$  pari a  $2 \times A/u = 2 \times H = 200 \text{ cm}$ , ed un calcestruzzo C32/40 classe N.

Caratteristiche della sezione:

$$B = 100 \text{ cm}$$

$$H = 100 \text{ cm}$$

Deformazione da ritiro:

$$U.R. = 75\%$$

$$\epsilon_{ca}(t = \infty) = 2.5 \times (f_{ck} - 10) \times 10^{-6} = 2.5 \times (0.83 \times 40 - 10) \times 10^{-6} = 0.058 \text{ ‰}$$

$$\epsilon_{cd}(t = \infty) = k_h \times \epsilon_{cd,0} = 0.7 \times 0.32 \text{ ‰} = 0.22 \text{ ‰} \text{ (per } h_0 > 500 \text{ mm, calcestruzzo C32/40 classe N, U.R.}=75\%)$$

$$\epsilon_r = \epsilon_{ca} + \epsilon_{cd} = 0.278 \text{ ‰}$$

Effetto viscosità:

Il modulo viscoso a tempo infinito, in considerazione del valore di  $h_0$ , della resistenza del calcestruzzo e della U.R., può cautelativamente essere assunto pari a  $\phi(t = \infty) = 2.5$ .

Il ritiro viene considerato nel calcolo delle sollecitazioni come un'azione termica applicata alla soletta superiore di intensità pari a:

$$\alpha \times \Delta T \times E_c = -\epsilon_r \times E_c / (1 + \phi)$$

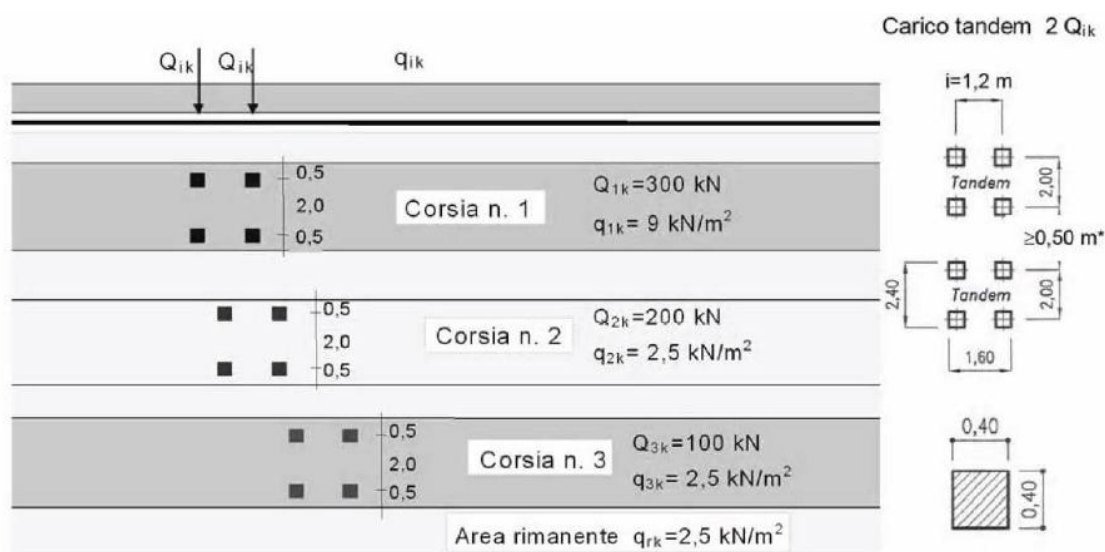
$$\Delta T = -\epsilon_r / [\alpha \times (1 + \phi)] = -0.278 \text{ ‰} / [10 \times 10^{-6} \times (1 + 2.5)] = -7.94 \cong -10 \text{ °C.}$$

L'azione termica viene combinata con le altre azioni solamente quando il suo contributo incrementa le sollecitazioni. Per semplicità di calcolo, essa si considera sommata all'azione termica uniforme negativa (**Load 7**), considerando quindi un'azione pari a:

$$\Delta T^{(-)} = -5 - 10 = -15 \text{ °C.}$$

**9.5. Carichi mobili verticali sulla soletta superiore (Load 9 ÷ Load 11)**

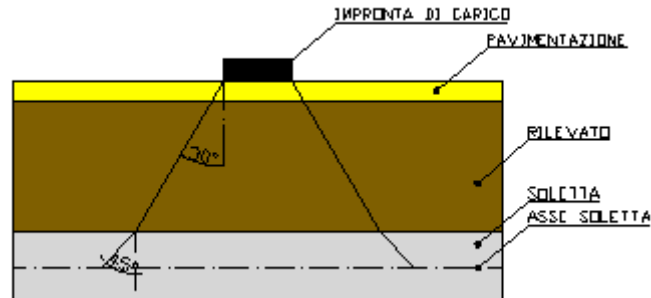
Le azioni variabili da traffico gravanti sulla soletta superiore sono definite dallo schema di carico 1. Lo schema di carico normativo prevede un mezzo convenzionale da 600kN a due assi da 300kN ognuno (carico tandem), con interasse di 1.20m lungo il senso di marcia e di larghezza 2.40m (comprese le dimensioni delle impronte) e un carico ripartito  $q_{1,k}$  da 9 kN/m<sup>2</sup>.



Schema di carico 1 (dimensioni in [m])

Tale carico viene posizionato parallelamente all'asse stradale e ripartito, sia in direzione longitudinale che trasversale, con un angolo di diffusione di 30° attraverso il rilevato stradale, e di 45° sino al piano medio della soletta superiore.

$$L_d = H_r \times \tan 30^\circ + S_s/2 = 0.30 \times \tan 30 + 0.90/2 = 0.62 \text{ m}$$



La sovrapposizione delle impronte dovute a ciascuna corsia in asse soletta è inferiore a 2 m ( $L_d < 1.30\text{m}$ ); in questo caso considerare un carico dato dalla somma di quello delle corsie n.1 e n.2 risulterebbe eccessivamente gravoso, oltre che poco realistico, in quanto si trascurerebbe la capacità della struttura di lavorare a piastra e quindi di diffondere gli effetti dovuti a carichi concentrati su una superficie così ridotta.

In questo caso l'effetto della sovrapposizione viene tenuto in considerazione riducendo la larghezza di diffusione dei carichi. Nel caso in cui le corsie siano caricate tutte allo stesso modo sarebbe lecito utilizzare come larghezza massima quella della corsia di carico; essendo invece le corsie caricate in maniera differente, l'effetto legato al carico della corsia n.1 risulta preponderante rispetto agli altri e quindi si presta ad una maggior diffusione nelle parti di struttura meno caricate poste al di sotto delle corsie adiacenti. Poiché la risultante del carico  $Q_{1k}$  equivale a quella ottenuta dalla somma  $Q_{2k}+Q_{3k}$  si ritiene lecito adottare come larghezza di calcolo quella della corsia incrementata del 50% della parte di impronta ad essa eccedente:

$$L_{\text{trasv},3} = 3.00 + (2.40 + 2 \times L_d - 3.00) \times 0.50 = 3.00 + 1.20 + L_d - 1.50 = 2.70 + L_d$$

Le larghezze di diffusione trasversale e longitudinale del carico tandem risultano pari a:

- $L_{\text{trasv}} = 2.70 + L_d = 2.70 + 0.62 = 3.32 \text{ m}$
- $L_{\text{long}} = 1.60 + 2 \times L_d = 1.60 + 2 \times 0.62 = 2.84 \text{ m}$ .

La pressione indotta dal carico tandem sulla soletta superiore risulta quindi pari a:

$$q_{Q_{1k},1} = 2 \times Q_{1k} / (L_{\text{trasv}} \times L_{\text{long}}) = 2 \times 300 / (3.32 \times 2.84) = \mathbf{63.63 \text{ kN/m}^2}$$

Su tutta la soletta superiore si considera inoltre la presenza del carico distribuito  $q_{1k} = \mathbf{9.00 \text{ kN/m}^2}$

La lunghezza di diffusione  $L_{\text{long}}$  è inferiore alla luce di calcolo della soletta; l'analisi delle sollecitazioni sarà effettuata disponendo il carico tandem in 3 differenti posizioni:

- $q_{Q_{1k}}$  centrato sulla mezzeria (Load 9);
- $q_{Q_{1k}}$  disposto in corrispondenza del piedritto destro (Load 10);
- $q_{Q_{1k}}$  disposto in corrispondenza del piedritto sinistro (Load 11).

### 9.6. Spinta del sovraccarico sul rilevato (Load 12)

In accordo con quanto riportato nella circolare n°617 al §5.1.3.3.7.1, il sovraccarico da considerare sul terrapieno adiacente la parete dello scatolare, è quello generato dallo schema di carico 1, dove il carico tandem è sostituito da un carico uniformemente distribuito su un'impronta di larghezza  $3 \times 2.20$  m. Si tiene conto della larghezza di diffusione dell'impronta fino alla mezzeria della soletta superiore. L'incremento di larghezza dovuto alla diffusione è pari a:

$$L_d = (H_r + S_s/2) \times \tan 30^\circ = (0.30 + 0.90/2) \times \tan 30^\circ = 0.433 \text{ m}$$

La dimensione dell'impronta di carico in asse soletta risultano quindi essere pari a:

- $L_{\text{trasv}} = 3 + 2 \times L_d = 3.00 + 2 \times 0.433 = 3.866 \text{ m}$
- $L_{\text{long}} = 2.2 + L_d = 2.20 + 0.433 = 2.633 \text{ m}$

Il carico accidentale totale in asse soletta è pari a:

$$q = 2 \times Q_{1k} / (L_{\text{trasv}} \times L_{\text{long}}) = 2 \times 300 / (3.866 \times 2.633) = 58.94 \text{ kN/m}^2$$

Il carico uniformemente distribuito sulla corsia di carico  $q_{1k} = 9 \text{ kN/m}^2$ , viene sommato al carico tandem uniformemente distribuito. Si considera su tutta l'altezza del piedritto un carico uniformemente distribuito pari a:  $q_h = (q + q_{1k}) \times k_0$ .

#### Approccio 1 – Combinazione 1

$$q_h = (58.94 + 9.00) \times 0.4264 = \mathbf{28.97 \text{ kN/m}^2}$$

#### Approccio 1 – Combinazione 2

$$q_h = (58.94 + 9.00) \times 0.5113 = \mathbf{34.74 \text{ kN/m}^2}$$

La spinta è applicata sul solo piedritto sinistro per massimizzare gli effetti di sbilanciamento della struttura.

### 9.7. Frenatura (Load 13)

Il carico frenante di normativa ( $q_3$ ) è funzione del carico verticale totale agente sulla corsia convenzionale n.1. Tale carico viene considerato ripartito sulla larghezza della corsia n.1 nella direzione trasversale ( $L_{\text{trasv}}$ ) e sulla larghezza dello scatolare nella direzione longitudinale. Quest'assunzione è sicuramente a favore di sicurezza vista l'elevata rigidità della soletta nel suo piano. Si considera inoltre il carico distribuito  $q_{1k}$ .

Il carico frenante totale per ponti di 1ª categoria è pari a:

$$Q_3 = 0.60 \times (2 Q_{1k}) + 0.10 \times (q_{1k} \times w_1 \times L_{\text{scat}}) = 0.60 \times 2 \times 300 + 0.10 \times 9.0 \times 3.00 \times 9.80 = 386.46 \text{ kN}$$

valore che rispetta le limitazioni  $180 \text{ kN} \leq Q_3 \leq 900 \text{ kN}$

Il carico frenante uniformemente distribuito applicato alla luce di calcolo viene determinato come segue:

$$q_3 = Q_3 / (L_{\text{trasv}} \times L_{\text{calcolo}}) = 386.46 / (3.00 \times 8.90) = \mathbf{14.47 \text{ kN/m}^2}$$

### 9.8. Sovraccarichi accidentali sulla soletta di fondazione

A favore di sicurezza si trascurano i carichi presenti sulla soletta di fondazione.

### 9.9. Forza centrifuga

L'asse stradale in corrispondenza del sottopasso è in retto e quindi sulla struttura non agisce alcuna forza centrifuga.

### 9.10. Azione sismica (Load 14÷17)

La risultante delle forze inerziali orizzontali indotte dal sisma viene valutata con la seguente espressione:

$$F_h = P \times a_{gh};$$

$$F_v = P \times a_{gv};$$

P = peso proprio;

$a_g$  = accelerazioni sismiche al suolo.

$a_{gh} = 0.277$  g, accelerazione orizzontale;

$a_{gv} = 0.155$  g, accelerazione verticale.

Per tener conto dell'incremento di spinta del terreno dovuta al sisma si fa riferimento all'EC8-5, appendice E – “Analisi semplificata per le strutture di contenimento”, punto 9 – “Forze causate dalla spinta del terreno per strutture rigide”, in cui l'incremento di spinta sismica  $\Delta P$  per la condizione a riposo viene valutato come:

$$\Delta P_d = S \cdot a_g / g \cdot \gamma \cdot h_{tot}^2$$

La risultante di tale incremento di spinta (**Load 14**) viene considerata uniformemente distribuita su tutta l'altezza della sezione verticale rigida di riferimento  $h_{tot}$ :

$$\Delta p_d = S \cdot a_g / g \cdot \gamma \cdot h_{tot} = 0.277 \times 20.0 \times 6.3 = 34.90 \text{ kN/m}^2.$$

Per tenere in conto della metà dello spessore della soletta superiore che non è modellata che subisce la forza sismica, il carico applicato alla struttura risulta pari a:

$$\Delta p_{d,incr} = \Delta p_d \times (H_{interna} + S_s + S_i) / (H_{interna} + S_s/2 + S_i) = 34.90 \times 5.50 / 5.05 = \mathbf{38.01 \text{ kN/m}^2}$$

Ai fini del calcolo delle azioni sismiche orizzontali dovute all'inerzia degli elementi strutturali si considera sulla soletta superiore anche l'inerzia dovuta alla presenza del rilevato (**Load 15**):

$$\text{Piedritti: } \Delta p_{p,h} = \gamma_{c.a.} \times S_p \times a_{gh} = 25 \times 0.90 \times 0.277 = \mathbf{6.23 \text{ kN/m}^2}$$

$$\text{Soletta: } \Delta p_{s,h} = (\gamma_{c.a.} \times S_s + G_{sovracc}) \times a_{gh} = (25 \times 0.90 + 6.00) \times 0.277 = \mathbf{7.89 \text{ kN/m}^2}$$

Ai fini del calcolo delle azioni sismiche verticali dovute all'inerzia degli elementi strutturali si considera sulla soletta superiore anche l'inerzia dovuta alla presenza del rilevato. Le azioni verticali si considerano alternativamente agenti verso l'alto o verso il basso (**Load 16, Load 17**):

$$\text{Piedritti: } \Delta p_{p,v} = \pm \gamma_{c.a.} \times S_p \times a_{gv} = \pm 25 \times 0.90 \times 0.155 = \mathbf{\pm 3.49 \text{ kN/m}^2}$$

$$\text{Soletta: } \Delta p_{s,v} = \pm (\gamma_{c.a.} \times S_s + G_{sovracc}) \times a_{gv} = \pm (25 \times 0.90 + 6.00) \times 0.155 = \mathbf{\pm 4.42 \text{ kN/m}^2}$$



### 9.11. Riepilogo dei carichi sollecitanti

Nella seguente tabella vengono riportati i valori delle sollecitazioni per i singoli casi di carico, determinati come sopra riportato.

<i>Load 1</i>	Soletta superiore	22,50	kN/m <sup>2</sup>
	Piedritti	22,50	kN/m <sup>2</sup>
	Soletta inferiore	25,00	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 2</i>	Sovraccarico permanente	6,0	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 3, Load 4 (con M1)</i>	P1	6,40	kN/m <sup>2</sup>
	P2	49,47	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 3, Load 4 (con M2)</i>	P1	7,68	kN/m <sup>2</sup>
	P2	59,36	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 5</i>	T	5	°C
<i>Load 6</i>	T + ritiro	-15	°C
<i>Load 7</i>	$\Delta T$	5,56	°C/m
<i>Load 8</i>	$\Delta T$	-5,56	°C/m
<i>Load 9, Load 10, Load 11</i>	$Q_{1k} + q_{1k}$	72,63	kN/m <sup>2</sup>
	$q_{1k}$	63,63	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 12 (con M1)</i>	$p_{1k}$	28,97	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 12 (con M2)</i>	$p_{1k}$	34,74	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 13</i>	$q_{\beta}$	14,47	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 14</i>	$\Delta p_{d,inc}$	38,01	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 15</i>	$\Delta p_{p,h}$	6,23	kN/m <sup>2</sup>
	$\Delta p_{s,h}$	7,89	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 16</i>	$\Delta p_{p,v+}$	3,49	kN/m <sup>2</sup>
	$\Delta p_{s,v+}$	4,42	kN/m <sup>2</sup>
<i>Load 17</i>	$\Delta p_{p,v-}$	-3,49	kN/m <sup>2</sup>
	$\Delta p_{s,v-}$	-4,49	kN/m <sup>2</sup>

## 10. CALCOLO DELLE SOLLECITAZIONI

Gli effetti dei carichi verticali dovuti alla presenza dei veicoli vanno sempre combinati con le altre azioni derivanti dal traffico stradale, adottando i coefficienti indicati in Tab. 5.1.IV (NTC).

	Carichi verticali (Q <sub>1k</sub> e q <sub>1k</sub> )	Frenatura (q <sub>3</sub> )
Gruppo 1	<b>Valore caratteristico</b>	-
Gruppo 2a	<b>Valore frequente</b>	<b>Valore caratteristico</b>

Per le verifiche agli stati limite ultimi si adottano i valori dei coefficienti parziali di Tab. 5.1.V delle N.T.C. e i coefficienti di combinazione  $\Psi$  di Tab. 5.1.VI delle N.T.C.. Per le verifiche agli stati limite d'esercizio si adottano i valori dei coefficienti parziali in Tab. 5.1.VI (NTC).

### 10.1. Condizioni e combinazioni di carico adottate

Le condizioni elementari di carico considerate sono di seguito riassunte:

Load	Tipo	Carico
1	<b>G<sub>g,k</sub></b>	Peso proprio della struttura
2	<b>G<sub>k</sub></b>	Peso rilevato
3	<b>G<sub>k</sub></b>	Spinta terre da sinistra
4	<b>G<sub>k</sub></b>	Spinta terre da destra
5	<b>Q<sub>k</sub></b>	Carico termico positivo uniforme
6	<b>Q<sub>k</sub></b>	Carico termico negativo uniforme
7	<b>Q<sub>k</sub></b>	Carico termico variabile +/-
8	<b>Q<sub>k</sub></b>	Carico termico variabile -/+
9	<b>Q<sub>k</sub></b>	Q <sub>ik</sub> centrale
10	<b>Q<sub>k</sub></b>	Q <sub>ik</sub> su piedritto DX
11	<b>Q<sub>k</sub></b>	Q <sub>ik</sub> su piedritto SX
12	<b>Q<sub>k</sub></b>	Spinta Q <sub>ik</sub> su piedritto sx
13	<b>Q<sub>k</sub></b>	Frenatura
14	<b>Q<sub>k</sub></b>	Incremento dinamico terreno
15	<b>Q<sub>k</sub></b>	Azioni sismiche inerziali orizzontali da permanenti
16	<b>Q<sub>k</sub></b>	Azioni sismiche inerziali verso alto da permanenti
17	<b>Q<sub>k</sub></b>	Azioni sismiche inerziali verso basso da permanenti

Le sollecitazioni di progetto sono ricavate attraverso combinazioni dei carichi caratteristici sopra elencati

I valori numerici riportati nelle colonne delle seguenti tabelle di combinazione indicano il coefficiente moltiplicativo con il quale la condizione elementare è considerata. Tali valori sono il risultato dei prodotti tra coefficienti parziali operanti sulle azioni.

## 10.1.1. Combinazioni SLU di tipo STR

n° CC	P.P.	Rilevato	Terra sx	Terra dx	T+ unif	T- unif	DT +	DT -	Q <sub>1k</sub> - mezzeria	Q <sub>1k</sub> - DX	Q <sub>1k</sub> - SX	Carichi acc. su rilevato	Frenatura
		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
1	Term	1,35	1,35	1	1	1,2		1,2					
2	Term	1,35	1,35	1	1	1,2			1,2				
3	Term	1,35	1,35	1	1		1,2	1,2					
4	Term	1,35	1,35	1	1		1,2		1,2				
5	Term	1,35	1,35	1,35	1	1,2		1,2					
6	Term	1,35	1,35	1,35	1	1,2			1,2				
7	Term	1,35	1,35	1,35	1		1,2	1,2					
8	Term	1,35	1,35	1,35	1		1,2		1,2				
9	Ril	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72				1,35	
10	Ril	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72			1,35	
11	Ril	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72				1,35	
12	Ril	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72			1,35	
13	Ril	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72				1,35	
14	Ril	1,35	1,35	1	1		0,72		0,72			1,35	
15	Ril	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72				1,35	
16	Ril	1,35	1,35	1,35	1		0,72		0,72			1,35	
17	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72		1,35			
18	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72		1,35		1,35	
19	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72		1,0125			1,35
20	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72		1,0125		1,0125	1,35
21	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72			1,35		
22	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72		1,35		1,35	
23	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72		1,0125			1,35
24	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72		1,0125		1,0125	1,35
25	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72			1,35		
26	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72			1,35	1,35	
27	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72		1,0125			1,35
28	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72		0,72		1,0125		1,0125	1,35
29	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72			1,35		
30	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72		1,35		1,35	
31	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72		1,0125			1,35
32	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72		1,0125		1,0125	1,35
33	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72			1,35		
34	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72		1,35		1,35	
35	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72		1,0125			1,35
36	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72		1,0125		1,0125	1,35
37	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72			1,35		
38	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72			1,35	1,35	
39	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72			1,0125		1,35
40	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72		0,72			1,0125	1,0125	1,35
41	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72	1,35			
42	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72	1,35		1,35	
43	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72	1,0125			1,35
44	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72	1,0125		1,0125	1,35
45	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72		1,35		
46	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72		1,35	1,35	
47	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72	1,0125			1,35
48	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72	1,0125		1,0125	1,35
49	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72		1,35		
50	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72		1,35	1,35	
51	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72		1,0125		1,35
52	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1	0,72			0,72		1,0125	1,0125	1,35
53	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72	1,35			
54	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72	1,35		1,35	
55	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72	1,0125			1,35
56	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72	1,0125		1,0125	1,35
57	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72		1,35		
58	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72		1,35	1,35	
59	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72	1,0125			1,35
60	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72	1,0125		1,0125	1,35
61	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72		1,35		
62	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72		1,35	1,35	
63	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72		1,0125		1,35
64	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1	0,72			0,72		1,0125	1,0125	1,35
65	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72		1,35			
66	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72		1,35		1,35	

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
26 di 164

n° CC	P.P.	Rilevato	Terra sx	Terra dx	T+ unif	T- unif	DT +	DT -	Q <sub>1k</sub> - mezzeria	Q <sub>1k</sub> - DX	Q <sub>1k</sub> - SX	Carichi acc. su rilevato	Frenatura
		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
67	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72	1,0125				1,35
68	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72	1,0125			1,0125	1,35
69	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72		1,35			
70	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72		1,35		1,35	
71	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72	1,0125				1,35
72	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72	1,0125			1,0125	1,35
73	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72			1,35		
74	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72			1,35	1,35	
75	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72			1,0125		1,35
76	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72			1,0125	1,0125	1,35
77	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72	1,35				
78	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72	1,35			1,35	
79	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72	1,0125				1,35
80	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72	1,0125			1,0125	1,35
81	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72		1,35			
82	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72		1,35		1,35	
83	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72		1,0125			1,35
84	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72		1,0125		1,0125	1,35
85	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72			1,35		
86	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72			1,35	1,35	
87	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72			1,0125		1,35
88	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72			1,0125	1,0125	1,35
89	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72		1,35				
90	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72	1,35			1,35	
91	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72	1,0125				1,35
92	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72	1,0125			1,0125	1,35
93	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72		1,35			
94	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72		1,35		1,35	
95	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72	1,0125				1,35
96	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72	1,0125			1,0125	1,35
97	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72			1,35		
98	Acc - gr1	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72			1,35	1,35	
99	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72			1,0125		1,35
100	Acc - gr2a	1,35	1,35	1	1		0,72	0,72			1,0125	1,0125	1,35
101	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72	1,35				
102	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72	1,35			1,35	
103	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72	1,0125				1,35
104	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72	1,0125			1,0125	1,35
105	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72		1,35			
106	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72		1,35		1,35	
107	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72	1,0125				1,35
108	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72	1,0125			1,0125	1,35
109	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72			1,35		
110	Acc - gr1	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72			1,35	1,35	
111	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72			1,0125		1,35
112	Acc - gr2a	1,35	1,35	1,35	1		0,72	0,72			1,0125	1,0125	1,35

## 10.1.2. Combinazioni SLU di tipo GEO

n° CC		P.P.	Rilevato	Terra sx	Terra dx	T+ unif	T- unif	DT +	DT -	Q <sub>1k</sub> - mezzeria	Q <sub>1k</sub> - DX	Q <sub>1k</sub> - SX	Carichi acc. su rilevato	Frenatura
		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
1	Term	1	1	1	1	1		1						
2	Term	1	1	1	1	1			1					
3	Term	1	1	1	1		1	1						
4	Term	1	1	1	1		1		1					
5	Ril	1	1	1	1	0,6		0,6					1,15	
6	Ril	1	1	1	1	0,6			0,6				1,15	
7	Ril	1	1	1	1		0,6	0,6					1,15	
8	Ril	1	1	1	1		0,6		0,6				1,15	
9	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6		0,6		1,15				
10	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6		0,6		1,15			1,15	
11	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6		0,8625				1,15
12	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6		0,8625			0,8625	1,15
13	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6		0,6			1,15			
14	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6		0,6			1,15		1,15	
15	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6			0,8625			1,15
16	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6			0,8625		0,8625	1,15
17	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6		0,6				1,15		
18	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6		0,6				1,15	1,15	
19	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6				0,8625		1,15
20	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6				0,8625	0,8625	1,15
21	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6			0,6	1,15				
22	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6			0,6	1,15			1,15	
23	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6			0,6	0,8625				1,15
24	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6			0,6	0,8625			0,8625	1,15
25	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6			0,6		1,15			
26	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6			0,6		1,15		1,15	
27	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6			0,6		0,8625			1,15
28	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6			0,6		0,8625		0,8625	1,15
29	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6			0,6			1,15		
30	Acc - gr1	1	1	1	1	0,6			0,6			1,15	1,15	
31	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6			0,6			0,8625		1,15
32	Acc - gr2a	1	1	1	1	0,6			0,6			0,8625	0,8625	1,15
33	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6	0,6		1,15				
34	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6	0,6		1,15			1,15	
35	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6	0,6		0,8625				1,15
36	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6	0,6		0,8625			0,8625	1,15
37	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6	0,6			1,15			
38	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6	0,6			1,15		1,15	
39	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6	0,6			0,8625			1,15
40	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6	0,6			0,8625		0,8625	1,15
41	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6	0,6				1,15		
42	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6	0,6				1,15	1,15	
43	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6	0,6				0,8625		1,15
44	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6	0,6				0,8625	0,8625	1,15
45	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6		0,6	1,15				
46	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6		0,6	1,15			1,15	
47	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6		0,6	0,8625				1,15
48	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6		0,6	0,8625			0,8625	1,15
49	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6		0,6		1,15			
50	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6		0,6		1,15		1,15	
51	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6		0,6		0,8625			1,15
52	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6		0,6		0,8625		0,8625	1,15
53	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6		0,6			1,15		
54	Acc - gr1	1	1	1	1		0,6		0,6			1,15	1,15	
55	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6		0,6			0,8625		1,15
56	Acc - gr2a	1	1	1	1		0,6		0,6			0,8625	0,8625	1,15

## 10.1.3. Combinazioni SLV

n° CC		P.P	Rilevato	Terra sx	Terra dx	T+ unif	T- unif	DT +	DT -	Mezzo pesante centrale	Mezzo pesante a DX	Mezzo pesante a SX	Carichi acc. su rilevato	Frenatura	Incremento dinamico terreno	Azioni sismiche orizzontali	Azioni sismiche verticali verso l'alto	Azioni sismiche verticali verso il basso
		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
1	Sisma_orizz	1	1	1	1	0,5		0,5							1	1	0,3	
2	Sisma_orizz	1	1	1	1	0,5		0,5							1	1		0,3
3	Sisma_orizz	1	1	1	1	0,5			0,5						1	1	0,3	
4	Sisma_orizz	1	1	1	1	0,5			0,5						1	1		0,3
5	Sisma_orizz	1	1	1	1		0,5	0,5							1	1	0,3	
6	Sisma_orizz	1	1	1	1		0,5	0,5							1	1		0,3
7	Sisma_orizz	1	1	1	1		0,5		0,5						1	1	0,3	
8	Sisma_orizz	1	1	1	1		0,5	0,5	0,5						1	1		0,3
9	Sisma_vert	1	1	1	1	0,5		0,5							1	1	1	
10	Sisma_vert	1	1	1	1	0,5		0,5							0,3	0,3		1
11	Sisma_vert	1	1	1	1	0,5			0,5						0,3	0,3	1	
12	Sisma_vert	1	1	1	1	0,5			0,5						0,3	0,3		1
13	Sisma_vert	1	1	1	1		0,5	0,5							0,3	0,3	1	
14	Sisma_vert	1	1	1	1		0,5	0,5							0,3	0,3		1
15	Sisma_vert	1	1	1	1		0,5		0,5						0,3	0,3	1	
16	Sisma_vert	1	1	1	1		0,5		0,5						0,3	0,3		1

I coefficienti di combinazione SLV applicati ai singoli Load Case sono i medesimi sia per l'Approccio 1-Combinazione 1 che per l'Approccio 1-Combinazione 2.

## 10.1.4. Combinazioni SLE – Quasi Permanente – Caratteristica

n° CC		P.P	Rilevato	Terra sx	Terra dx	T+ unif	T- unif	DT +	DT -	Mezzo pesante centrale	Mezzo pesante a DX	Mezzo pesante a SX	Carichi acc. su rilevato	Frenatura
		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
QP1		1	1	1	1	0,5		0,5						
QP2		1	1	1	1	0,5			0,5					
QP3		1	1	1	1		0,5	0,5						
QP4		1	1	1	1		0,5		0,5					
CAR1	Term	1	1	1	1	1		1						
CAR2	Term	1	1	1	1	1			1					
CAR3	Term	1	1	1	1		1	1						
CAR4	Term	1	1	1	1		1		1					
CAR5	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6		1				
CAR6	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6		1			1	
CAR7	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6		0,75				1
CAR8	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6		0,75			0,75	1
CAR9	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6			1			
CAR10	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6		1			1	
CAR11	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6		0,75				1
CAR12	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6		0,75			0,75	1
CAR13	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6			1			
CAR14	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6			1		1	
CAR15	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6			0,75			1
CAR16	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6			0,75		0,75	1
CAR17	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6	0,6	1				
CAR18	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6	0,6	1			1	
CAR19	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6	0,6	0,75				1
CAR20	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6	0,6	0,75			0,75	1
CAR21	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6			1			
CAR22	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6			1		1	
CAR23	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6		0,6			0,75			1

n° CC	P.P	Rilevato	Terra sx	Terra dx	T+ unif	T- unif	DT +	DT -	Mezzo pesante centrale	Mezzo pesante a DX	Mezzo pesante a SX	Carichi acc. su rilevato	Frenatura
CAR24	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6			0,6			0,75	1
CAR25	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6			0,6		1		
CAR26	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6			0,6		1	1	
CAR27	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6			0,6		0,75		1
CAR28	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6			0,6		0,75	0,75	1
CAR29	Acc-gr1	1	1	1	1		0,6			1			
CAR30	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6	0,6			1			
CAR31	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6			0,75			1
CAR32	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6			0,75		0,75	1
CAR33	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6	0,6				1		
CAR34	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6	0,6				1		
CAR35	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6				0,75		1
CAR36	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6				0,75	0,75	1
CAR37	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6	0,6					1	
CAR38	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6	0,6				1	1	
CAR39	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6				0,75		1
CAR40	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6				0,75	0,75	1
CAR41	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6		1			
CAR42	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6		0,6		1			
CAR43	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6			0,75			1
CAR44	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6			0,75		0,75	1
CAR45	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6	0,6						
CAR46	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6	0,6				1		
CAR47	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6				0,75		1
CAR48	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6				0,75	0,75	1
CAR49	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6	0,6					1	
CAR50	Acc-gr1	1	1	1	1	0,6	0,6				1	1	
CAR51	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6				0,75		1
CAR52	Acc-gr2a	1	1	1	1	0,6	0,6				0,75	0,75	1



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

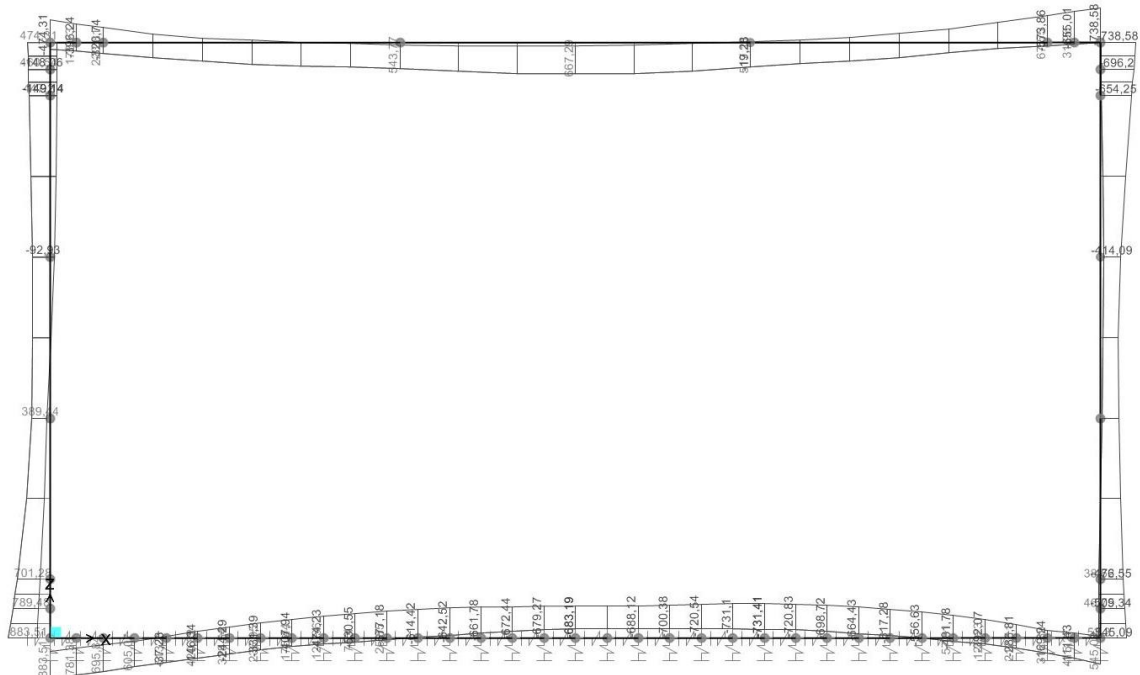
Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

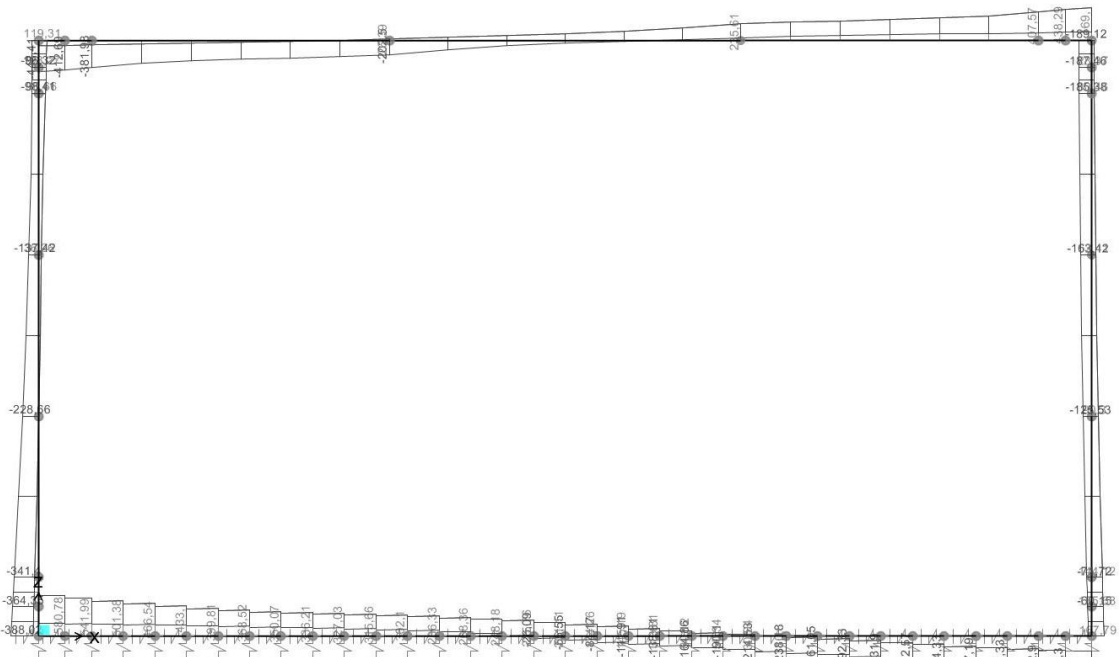
Foglio  
30 di 164

## 10.2. Diagrammi di inviluppo

### 10.2.1. Inviluppo momento flettente SLU/SLV – STR



### 10.2.2. Inviluppo taglio SLU/SLV – STR





Doc. N.

Progetto  
INOR

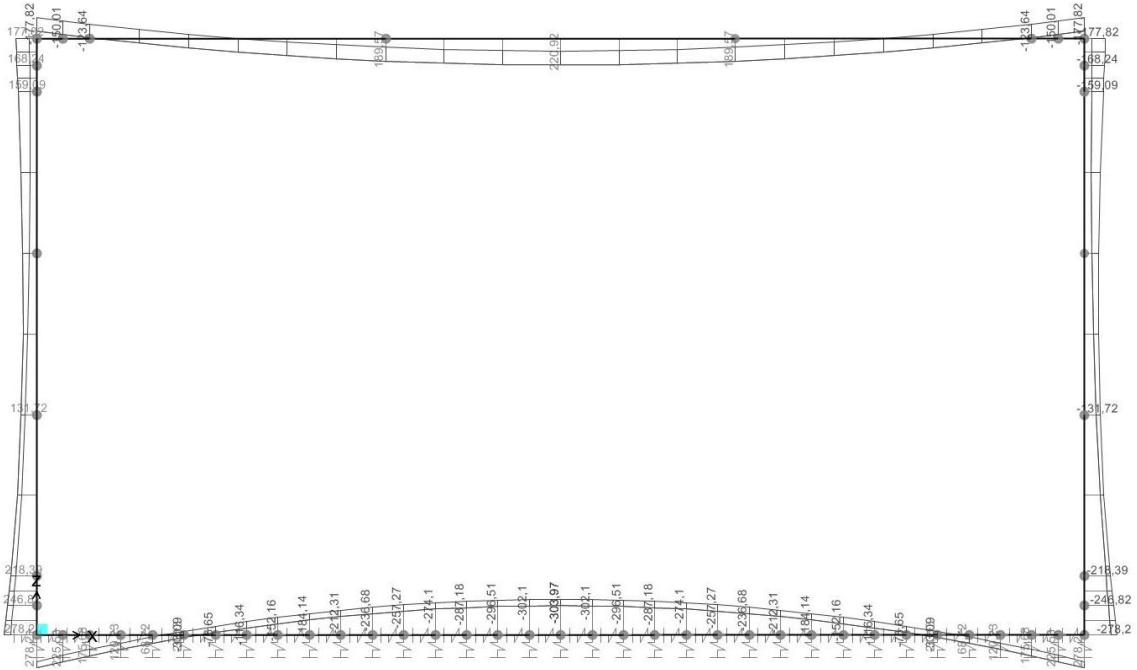
Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

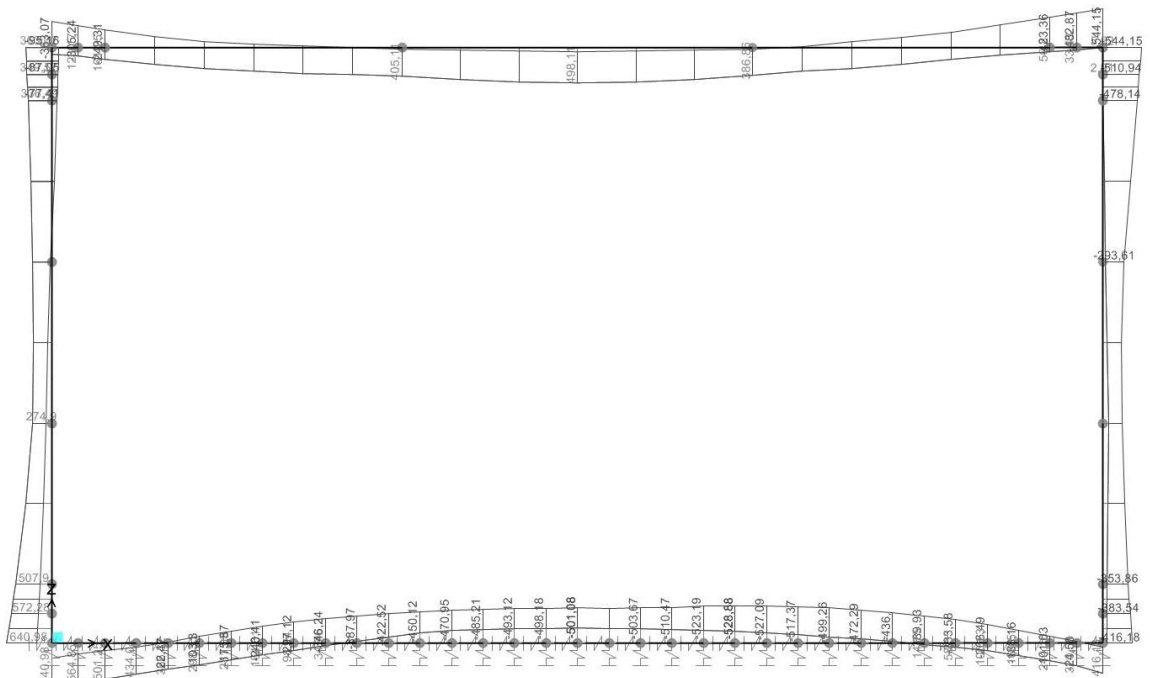
Rev.  
A

Foglio  
31 di 164

### 10.2.3. Involuppo momento flettente SLE – Quasi Permanente



### 10.2.4. Involuppo momento flettente SLE – Caratteristico



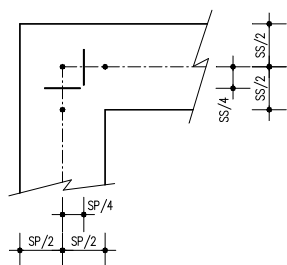
## 11. VERIFICHE DI RESISTENZA ULTIMA E DI ESERCIZIO

Di seguito si riportano le verifiche delle sezioni per le aste più significative e per le Combinazioni di carico risultate più critiche.

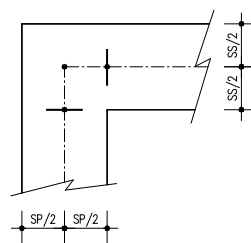
Le verifiche a flessione sono effettuate rispettivamente:

- nella sezione ubicata a metà fra asse piedritto e sezione d'attacco piedritto-soletta nel caso delle verifiche della soletta;
- nella sezione ubicata a metà fra asse soletta e sezione d'attacco del piedritto nel caso delle verifiche del piedritto.

Le verifiche a fessurazione e a taglio sono eseguite nelle sezioni di attacco soletta-piedritto.



VERIFICHE A FLESSIONE



VERIFICHE A FESSURAZIONE E TAGLIO

I calcoli di verifica sono effettuati con il metodo degli Stati Limite, applicando il combinato D. M.14.01.2008 con l'UNI EN 1992 (Eurocodice 2).

Le verifiche a taglio sono svolte considerando il puntone in calcestruzzo inclinato di 45° e staffe verticali.

Verifica di formazione delle fessure: la verifica si esegue per la sezione interamente reagente determinando il momento di prima fessurazione e confrontandolo con quello sollecitante; se risulta  $M_{cr} < M_{Ed}$  la verifica si considera soddisfatta, altrimenti si procede alla verifica di apertura delle fessure.

Verifica di apertura delle fessure: l'apertura convenzionale delle fessure è calcolata con le modalità indicate nell'Eurocodice 2-1, come indicato dal D. M. Min. II. TT. del 14 gennaio 2008, e valutata con le sollecitazioni relative alla Combinazioni Rara della normativa vigente. Le massime aperture ammissibili sono:

- condizioni ambientali aggressive e molto aggressive:  $w_k \leq w_3 = 0.20\text{mm}$
- condizioni ambientali ordinarie:  $w_k \leq w_3 = 0.30\text{mm}$

Verifica delle tensioni di esercizio: si verifica che le tensioni di lavoro presenti nel calcestruzzo siano inferiori ai seguenti limiti:

- combinazione QP  $\sigma_c < 0.40 f_{ck}$ ;
- combinazione Rara  $\sigma_c < 0.55 f_{ck}$ ,

e che le tensioni di lavoro presenti nell'acciaio siano  $\sigma_s < 0.75 f_{yk}$ .

Doc. N.

Progetto  
INOR

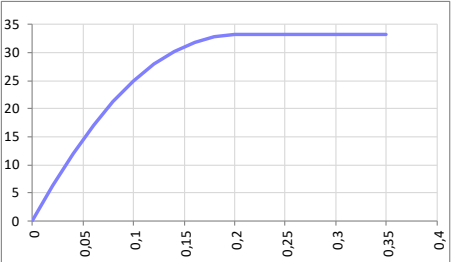
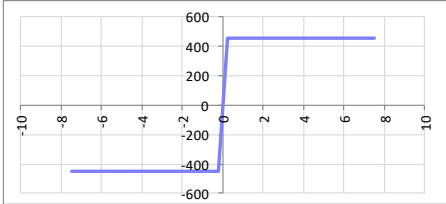
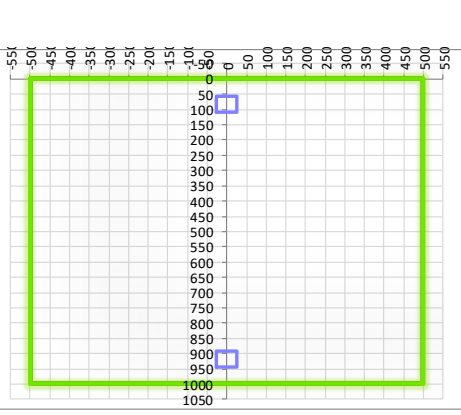
Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
33 di 164

### 11.1. Soletta inferiore

SEZIONE RETTANGOLARE				
<b>CARATTERISTICHE MATERIALI</b>				
<b>Calcestruzzo:</b>				
Classe	C32/40			
$R_{ck}$	40,00 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ck}$	33,20 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{cm}$	41,20 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctm}$	3,10 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctk,0.05}$	2,17 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctk,0.95}$	4,03 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctm}$	3,72 N/mm <sup>2</sup>			
$E_{cm}$	33642,78 N/mm <sup>2</sup>			
$\epsilon_{c2}$	0,200 %			
$\epsilon_{c3}$	0,175 %			
$\epsilon_{c4}$	0,070 %			
$\epsilon_{cu}$	0,350 %			
n	2,000			
tipo cemento	N			
				
<b>Acciaio:</b>				
Classe	B450C			
Tipologia comportament	EL-PL			
$k = (f_t/f_y)_k$	1			
$f_{yk}$	450 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{tk}$	540 N/mm <sup>2</sup>			
$E_s$	200000 N/mm <sup>2</sup>			
$\epsilon_{su}$	7,500 %			
				
<b>Coefficiente di omogeneizzazione:</b>				
n, breve termine	5,66 =Es/Ec			
umidità relativa	75 %			
giorno app. carico	15 giorni			
periodo lungo termine	50 anni			
coefficiente di viscosità	1,92			
n, lungo termine=	10,89 =Es/Ecm			
n, verifiche QP	15,0 =Es/Ecm	lungo termine		
n, verifiche CAR	15,0 =Es/Ecm	breve termine		
<b>CARATTERISTICHE SEZIONE</b>				
<b>Sezione:</b>				
B=	1000 mm			
H=	1000 mm			
<b>Armature:</b>				
Pos.	n° barre	Ø mm	yi mm	As mm <sup>2</sup>
1	5	26	83	2654,6458
2	5	26	917	2654,6458
3				0
4				0
5				0
6				0
7				0
8				0
9				0
10				0
				
<b>Armatura di ripartizione:</b>				
Pos.	n° barre	Ø mm	yi mm	As mm <sup>2</sup>
superiore	5	20	60	1570,7963
inferiore	5	20	940	1570,7963



## 11.1.1.2. Verifiche allo stato limite ultimo per taglio

CALCESTRUZZO		
Calsse calcestruzzo		C32/40
Resistenza cubica caratteristica	$R_{ck}$	40,00 Mpa
Resistenza cilindrica caratteristica	$f_{ck}$	33,2 Mpa

ACCIAIO	
Tipologia	B450C
Resistenza caratteristica allo snervamento	450 Mpa

COEFFICIENTI MATERIALE		
Coefficiente di sicurezza per il calcestruzzo	$\gamma_c$	1,50
Coefficiente riduttivo per resistenze di lunga durata	$\alpha_{cc}$	0,85
Coefficiente di sicurezza per l'acciaio	$\gamma_s$	1,15

GEOMETRIA SEZIONE C.A.					
Base	b	1000 mm			
Altezza	h	1000 mm			
<i>Barre tese</i>		<i>numero barre</i>	<i>diametro barre [mm]</i>	<i>copriferro in asse barra [mm]</i>	<i>Area barre [mm<sup>2</sup>]</i>
strato1		5	26	83	2655
strato2		0	0	0	0
strato3		0	0	0	0
strato4		0	0	0	0
strato5		0	0	0	0
Area barre tese	$A_s$	2655 mm <sup>2</sup>			
Posizione della barra equivalente	$c^*$	83 mm			

SOLLECITAZIONI		
Load Case		SLU70
Frame		33
Azione assiale (+ di compressione)	$N_{Ed}$	0 kN
Taglio	$V_{Ed}$	552,9 kN

VERIFICA RESISTENZA SEZIONE SENZA ARMATURA A TAGLIO		
Altezza utile della sezione	d	917 mm
Coefficiente	k	1,47
Rapporto di armatura longitudinale	$\rho_l$	0,29%
Tensione assiale media	$\sigma_{cp}$	0,00 N/mm <sup>2</sup>
	$0.2 \times f_{cd}$	3,76 N/mm <sup>2</sup>
	$v_{min}$	0,36 N/mm <sup>2</sup>
Resistenza al taglio minima	$V_{rd,min}$	328,59 kN
<b>Resistenza al taglio senza armatura</b>	<b><math>V_{rd}</math></b>	<b>343,22 kN</b>
Verifica		<b>1,61</b> <i>E' necessario prevedere armatura a taglio.</i>

ARMATURA A TAGLIO		
Diametro staffe	$\phi$	12 mm
Numero braccia	n	3,33
Passo staffe	s	200 mm
Inclinazione staffe (rispetto all'orizzontale)	$\alpha$	90 °
Inclinazione del puntone in calcestruzzo	$\theta$	45 °
Valore minimo di inclinazione del puntone in calcestruzzo	$\theta_{min}$	21,80 °

VERIFICA RESISTENZA SEZIONE CON ARMATURA A TAGLIO		
Coefficiente di riduzione per fessurazione	$v_1$	0,5
Resistenza cilindrica di progetto	$f_{cd}$	18,81333333 N/mm <sup>2</sup>
Area armatura a taglio	$A_{st}$	376,61 mm <sup>2</sup>
	$\sigma_{cp}/f_{cd}$	0
Coefficiente di interazione	$\alpha_{cw}$	1
Resistenza a taglio per rottura delle armature	$V_{rds}$	<b>608,13 kN</b>
Resistenza a taglio per rottura del puntone in calcestruzzo	$V_{rcd}$	<b>3881,66 kN</b>
<b>Resistenza al taglio</b>	<b><math>V_{rd}</math></b>	<b>608,13 kN</b>
Verifica		<b>0,91</b> <i>Verifica soddisfatta</i>

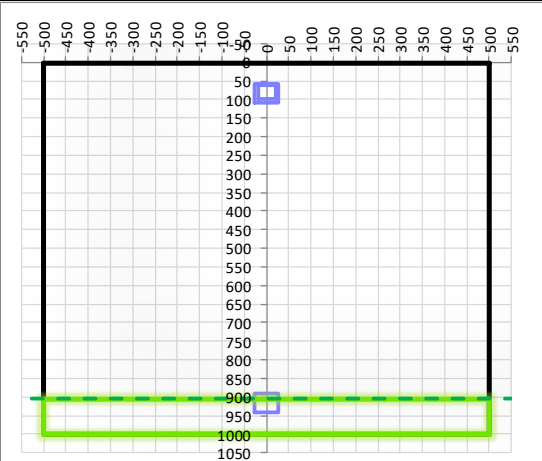
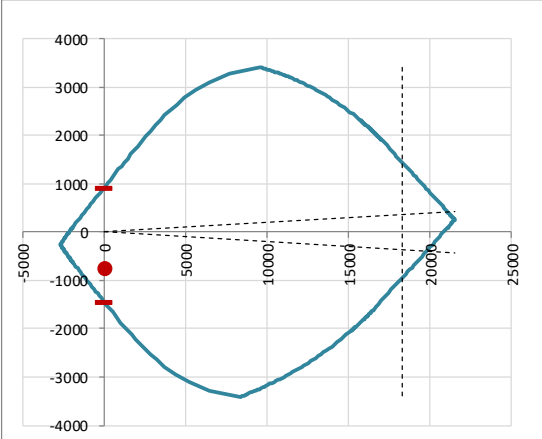
11.1.1.3. Verifiche allo stato limite di esercizio

<b>SEZIONE RETTANGOLARE - VERIFICHE IN ESERCIZIO</b>									
<b>PARAMETRI VERIFICA FESSURAZIONE</b>									
kt=	0,40	(0,6 = azioni di breve durata; 0,4 = azioni di lunga durata)							
k <sub>1</sub> =	0,80	(0,8=barre ad aderenza migliorata; 1,6= barre lisce e trefoli)							
k <sub>3</sub> =	3,40	(valore raccomandato)							
k <sub>4</sub> =	0,425	(valore raccomandato)							
<b>CRITERI DI VERIFICA</b>									
<u>Fessurazione</u>									
Condiz. Ambientali:	2	1- Ordinarie; 2- Aggressive; 3- Molto aggressive							
	<b>Aggressive</b>								
Armature:	2	1-Sensibili; 2-Poco sensibili							
	<b>Poco sensibile</b>								
<u>Tensioni in esercizio</u>									
	Limite	Limite	$\sigma_{c,max}$	$\sigma_{s,max}$					
<b>Combinazione</b>	$\sigma_c / f_{ck}$	$\sigma_s / f_{yk}$	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]					
Quasi Permanente	0,40	0,75	13,28	337,50					
Caratteristica	0,55	0,75	18,26	337,50					
<b>SOLLECITAZIONI SLE (N+ di compressione -- M+ tende le fibre inferiori)</b>									
<u>Fessurazione</u>									
<b>Combinazione</b>	n. combinazione	frame/nodo	N [kN]	M [kNm]	w <sub>d</sub> [mm]	w <sub>lim</sub> [mm]	M0 - Mf [kNm]		
Caratteristica	CAR36	3	0,0	501,3	Msd<Mf	0,200	501,93		
<u>Tensioni in esercizio</u>									
<b>Combinazione</b>	n. combinazione	nodo	N [kN]	M [kNm]	$\sigma_{c,min}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{s,max}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{s,min}$ [N/mm <sup>2</sup> ]		
Quasi permanente	QP3	2	0,0	225,5	-2,04	100,71	-18,70	Sezione parzializzata	
Caratteristica	CAR40	2	0,0	564,9	-5,11	252,22	-46,82	Sezione parzializzata	



### 1.1.2 Soletta inferiore – sezione di mezzeria

#### 11.1.1.4. Verifiche allo stato limite ultimo per flessione

VERIFICA ALLO STATO LIMITE ULTIMO																																																					
CRITERI DI VERIFICA																																																					
<b>Coefficienti di sicurezza allo SLU</b>																																																					
<b>Calcestruzzo</b>																																																					
$\alpha_{cc}$																																																					
$\gamma_c$																																																					
$f_{cd}$																																																					
$f_{ct,eff}$																																																					
<b>Acciaio</b>																																																					
$\gamma_s$																																																					
$f_{yd}$																																																					
$E_{yd}$																																																					
STATO LIMITE ULTIMO - PRESSOFLESSIONE																																																					
Combinazione	frame/nodo	NSd [kN]	MSd [kNm]	NRd+ [kN]	NRd- [kN]	MRd+ [kNm]	MRd- [kNm]	MSd/MRd																																													
SLu60	23	0,0	-731,4	21505,54	-2692,21	926,30	-1443,66	51%																																													
<b>Sezione:</b>																																																					
				<b>Fibre compresse</b> $\sigma_{c,max}$ = 18,81 N/mm <sup>2</sup> $\sigma_{s,min}$ = -391,30 N/mm <sup>2</sup> $\epsilon_{c,max}$ = 0,35 % $\epsilon_{s,min}$ = -3,07 % d = 920,00 mm x = 94,13 mm x/d = 0,10		<b>Inferiori</b>																																															
<b>Dominio M-N</b>				<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr style="background-color: #90EE90;"> <th>Combinazione</th> <th>fram/nodo</th> <th>NSd [kN]</th> <th>MSd [kNm]</th> </tr> </thead> <tbody> <tr style="background-color: #90EE90;"> <td>SLu60</td> <td>23</td> <td>0,0</td> <td>-731,4</td> </tr> <tr style="background-color: #90EE90;"><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr style="background-color: #90EE90;"><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr style="background-color: #90EE90;"><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr style="background-color: #90EE90;"><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr style="background-color: #90EE90;"><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr style="background-color: #90EE90;"><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr style="background-color: #90EE90;"><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr style="background-color: #90EE90;"><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr style="background-color: #90EE90;"><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> </tbody> </table>						Combinazione	fram/nodo	NSd [kN]	MSd [kNm]	SLu60	23	0,0	-731,4																																				
Combinazione	fram/nodo	NSd [kN]	MSd [kNm]																																																		
SLu60	23	0,0	-731,4																																																		
																																																					

## 11.1.1.5. Verifiche allo stato limite ultimo per taglio

CALCESTRUZZO		
Calsse calcestruzzo		C32/40
Resistenza cubica caratteristica	$R_{ck}$	40,00 Mpa
Resistenza cilindrica caratteristica	$f_{ck}$	33,2 Mpa

ACCIAIO	
Tipologia	B450C
Reisitenza caratteristica allo snervamento	450 Mpa

COEFFICIENTI MATERIALE		
Coefficiente di sicurezza per il calcestruzzo	$\gamma_c$	1,50
Coefficiente riduttivo per resistenze di lunga durata	$\alpha_{cc}$	0,85
Coefficiente di sicurezza per l'acciaio	$\gamma_s$	1,15

GEOMETRIA SEZIONE C.A.				
Base	b	1000 mm		
Altezza	h	1000 mm		
<i>Barre tese</i>		<i>numero barre</i>	<i>diametro barre [mm]</i>	<i>copriferro in asse barra [mm]</i>
strato1		5	26	83
strato2		0	0	0
strato3		0	0	0
strato4		0	0	0
strato5		0	0	0
Area barre tese	$A_s$	2655 mm <sup>2</sup>		
Posizione della barra equivalente	$c^*$	83 mm		

SOLLECITAZIONI		
Load Case		SLU85
Frame		2
Azione assiale (+ di compressione)	$N_{Ed}$	0 kN
Taglio	$V_{Ed}$	541,99 kN

VERIFICA RESISTENZA SEZIONE SENZA ARMATURA A TAGLIO		
Altezza utile della sezione	d	917 mm
Coefficiente	k	1,47
Rapporto di armatura longitudinale	$\rho_l$	0,29%
Tensione assiale media	$\sigma_{cp}$	0,00 N/mm <sup>2</sup>
	$0.2 \times f_{cd}$	3,76 N/mm <sup>2</sup>
	$v_{min}$	0,36 N/mm <sup>2</sup>
Resistenza al taglio minima	$V_{rd,min}$	328,59 kN
<b>Resistenza al taglio senza armatura</b>	<b><math>V_{rd}</math></b>	<b>343,22 kN</b>
Verifica		<b>1,58</b> <i>E' necessario prevedere armatura a taglio</i>

ARMATURA A TAGLIO		
Diametro staffe	$\phi$	12 mm
Numero braccia	n	3,33
Passo staffe	s	200 mm
Inclinazione staffe (rispetto all'orizzontale)	$\alpha$	90 °
Inclinazione del puntone in calcestruzzo	$\theta$	45 °
Valore minimo di inclinazione del puntone in calcestruzzo	$\theta_{min}$	21,80 °

VERIFICA RESISTENZA SEZIONE CON ARMATURA A TAGLIO		
Coefficiente di riduzione per fessurazione	$v_1$	0,5
Resistenza cilindrica di progetto	$f_{cd}$	18,81333333 N/mm <sup>2</sup>
Area armatura a taglio	$A_{st}$	376,61 mm <sup>2</sup>
	$\sigma_{cp}/f_{cd}$	0
Coefficiente di interazione	$\alpha_{cw}$	1
Resistenza a taglio per rottura delle armature	$V_{rds}$	608,13 kN
Resistenza a taglio per rottura del puntone in calcestruzzo	$V_{rcd}$	3881,66 kN
<b>Resistenza al taglio</b>	<b><math>V_{rd}</math></b>	<b>608,13 kN</b>
Verifica		<b>0,89</b> <i>Verifica soddisfatta</i>

11.1.1.6. Verifiche allo stato limite di esercizio

<b>SEZIONE RETTANGOLARE - VERIFICHE IN ESERCIZIO</b>									
<b>PARAMETRI VERIFICA FESSURAZIONE</b>									
kt=	0,40	(0,6 = azioni di breve durata; 0,4 = azioni di lunga durata)							
k <sub>1</sub> =	0,80	(0,8=barre ad aderenza migliorata; 1,6= barre lisce e trefoli)							
k <sub>3</sub> =	3,40	(valore raccomandato)							
k <sub>4</sub> =	0,425	(valore raccomandato)							
<b>CRITERI DI VERIFICA</b>									
<u>Fessurazione</u>									
Condiz. Ambientali:	2	1- Ordinarie; 2- Aggressive; 3- Molto aggressive							
	<b>Aggressive</b>								
Armature:	2	1-Sensibili; 2-Poco sensibili							
	<b>Poco sensibile</b>								
<u>Tensioni in esercizio</u>									
	Limite	Limite	$\sigma_{c,max}$	$\sigma_{s,max}$					
<b>Combinazione</b>	$\sigma_c / f_{ck}$	$\sigma_s / f_{yk}$	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]					
Quasi Permanente	0,40	0,75	13,28	337,50					
Caratteristica	0,55	0,75	18,26	337,50					
<b>SOLLECITAZIONI SLE (N+ di compressione -- M+ tende le fibre inferiori)</b>									
<u>Fessurazione</u>									
<b>Combinazione</b>	n. combinazione	frame/nodo	N [kN]	M [kNm]	w <sub>d</sub> [mm]	w <sub>lim</sub> [mm]	M0 - Mf [kNm]		
Caratteristica	CAR24	22	0,0	-528,9	0,195	0,200	-513,73		
<u>Tensioni in esercizio</u>									
<b>Combinazione</b>	n. combinazione	nodo	N [kN]	M [kNm]	$\sigma_{c,min}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{s,max}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{s,min}$ [N/mm <sup>2</sup> ]		
Quasi permanente	QP2	17	0,0	-304,0	-2,31	86,77	-23,67	Sezione parzializzata	
Caratteristica	CAR24	22	0,0	-528,9	-4,02	150,98	-41,18	Sezione parzializzata	

Doc. N.

Progetto  
INOR

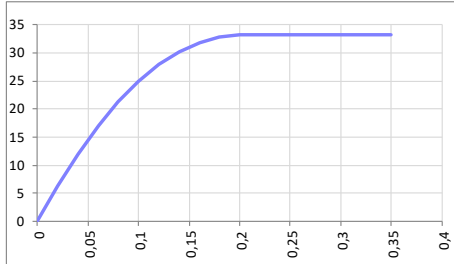
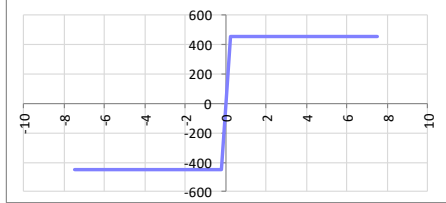
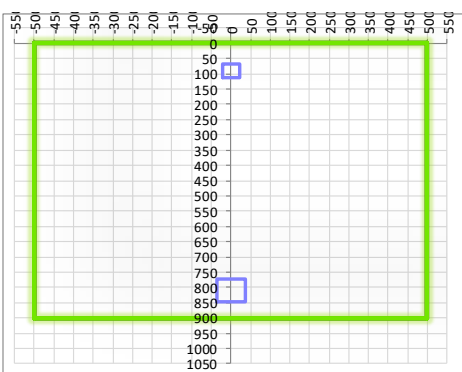
Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
40 di 164

### 11.2. Piedritto

SEZIONE RETTANGOLARE				
CARATTERISTICHE MATERIALI				
<b>Calcestruzzo:</b>				
Classe	C32/40			
$R_{ck}$	40,00 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ck}$	33,20 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{cm}$	41,20 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctm}$	3,10 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctk,0.05}$	2,17 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctk,0.95}$	4,03 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctfm}$	3,72 N/mm <sup>2</sup>			
$E_{cm}$	33642,78 N/mm <sup>2</sup>			
$\epsilon_{c2}$	0,200 %			
$\epsilon_{c3}$	0,175 %			
$\epsilon_{c4}$	0,070 %			
$\epsilon_{cu}$	0,350 %			
n	2,000			
tipo cemento	N			
				
<b>Acciaio:</b>				
Classe	B450C			
Tipologia comportamentale	EL-PL			
$k = (f_t/f_y)_k$	1			
$f_{yk}$	450 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{tk}$	540 N/mm <sup>2</sup>			
$E_s$	200000 N/mm <sup>2</sup>			
$\epsilon_{su}$	7,500 %			
				
<b>Coefficiente di omogeneizzazione:</b>				
n, breve termine	5,66 = $E_s/E_c$			
umidità relativa	75 %			
giorno app. carico	15 giorni			
periodo lungo termine	50 anni			
coefficiente di viscosità	1,93			
n, lungo termine =	10,94 = $E_s/E_{cm}$			
n, verifiche QP	15,0 = $E_s/E_{cm}$ lungo termine			
n, verifiche CAR	15,0 = $E_s/E_{cm}$ breve termine			
CARATTERISTICHE SEZIONE				
<b>Sezione:</b>				
B=	1000 mm			
H=	900 mm			
<b>Armature:</b>				
Pos.	n° barre	Ø mm	y <sub>i</sub> mm	A <sub>s</sub> mm <sup>2</sup>
1	5	22	89	1900,6636
2	10	26	809	5309,2916
3				0
4				0
5				0
6				0
7				0
8				0
9				0
10				0
				
<b>Armatura di ripartizione:</b>				
Pos.	n° barre	Ø mm	y <sub>i</sub> mm	A <sub>s</sub> mm <sup>2</sup>
superiore	5	20	60	1570,7963
inferiore	5	20	840	1570,7963



## 11.2.1.2. Verifiche allo stato limite ultimo per taglio

CALCESTRUZZO		
Calsse calcestruzzo		C32/40
Resistenza cubica caratteristica	$R_{ck}$	40,00 Mpa
Resistenza cilindrica caratteristica	$f_{ck}$	33,2 Mpa

ACCIAIO	
Tipologia	B450C
Reisitenza caratteristica allo snervamento	450 Mpa

COEFFICIENTI MATERIALE		
Coefficiente di sicurezza per il calcestruzzo	$\gamma_c$	1,50
Coefficiente riduttivo per resistenze di lunga durata	$\alpha_{cc}$	0,85
Coefficiente di sicurezza per l'acciaio	$\gamma_s$	1,15

GEOMETRIA SEZIONE C.A.					
Base	b	1000 mm			
Altezza	h	900 mm			
Barre tese		numero barre	diametro barre [mm]	copriferro in asse barra [mm]	Area barre [mm <sup>2</sup> ]
strato1		10	26	91	5309
strato2		0	0	0	0
strato3		0	0	0	0
strato4		0	0	0	0
strato5		0	0	0	0
Area barre tese	$A_s$	5309 mm <sup>2</sup>			
Posizione della barra equivalente	$c^*$	91 mm			

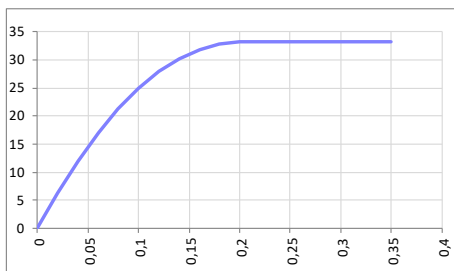
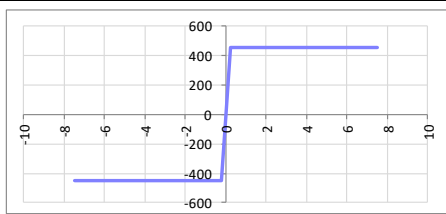
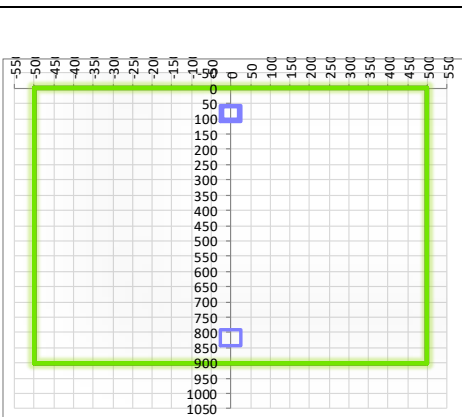
SOLLECITAZIONI		
Load Case		SLU84
Frame		39
Azione assiale (+ di compressione)	$N_{Ed}$	307,93 kN
Taglio	$V_{Ed}$	341,4 kN

VERIFICA RESISTENZA SEZIONE SENZA ARMATURA A TAGLIO		
Altezza utile della sezione	d	809 mm
Coefficiente	k	1,50
Rapporto di armatura longitudinale	$\rho_l$	0,66%
Tensione assiale media	$\sigma_{cp}$	0,34 N/mm <sup>2</sup>
	$0.2 \times f_{cd}$	3,76 N/mm <sup>2</sup>
	$v_{min}$	0,37 N/mm <sup>2</sup>
Resistenza al taglio minima	$V_{rd,min}$	340,41 kN
Resistenza al taglio senza armatura	$V_{rd}$	447,48 kN
Verifica		0,76 <b>Verifica soddisfatta</b>

11.2.1.3. Verifiche allo stato limite di esercizio

<b>SEZIONE RETTANGOLARE - VERIFICHE IN ESERCIZIO</b>									
<b>PARAMETRI VERIFICA FESSURAZIONE</b>									
kt=	0,40	(0,6 = azioni di breve durata; 0,4 = azioni di lunga durata)							
k <sub>1</sub> =	0,80	(0,8=barre ad aderenza migliorata; 1,6= barre lisce e trefoli)							
k <sub>3</sub> =	3,40	(valore raccomandato)							
k <sub>4</sub> =	0,425	(valore raccomandato)							
<b>CRITERI DI VERIFICA</b>									
<u>Fessurazione</u>									
Condiz. Ambientali:	2	1- Ordinarie; 2- Aggressive; 3- Molto aggressive							
	<b>Aggressive</b>								
Armature:	2	1-Sensibili; 2-Poco sensibili							
	<b>Poco sensibile</b>								
<u>Tensioni in esercizio</u>									
	Limite	Limite	$\sigma_{c,max}$	$\sigma_{s,max}$					
<b>Combinazione</b>	$\sigma_c / f_{ck}$	$\sigma_s / f_{yk}$	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]					
Quasi Permanente	0,40	0,75	13,28	337,50					
Caratteristica	0,55	0,75	18,26	337,50					
<b>SOLLECITAZIONI SLE (N+ di compressione -- M+ tende le fibre inferiori)</b>									
<u>Fessurazione</u>									
<b>Combinazione</b>	n. combinazione	frame/nodo	N [kN]	M [kNm]	w <sub>d</sub> [mm]	w <sub>lim</sub> [mm]	M0 - Mf [kNm]		
Caratteristica	CAR40	39	331,7	507,9	0,135	0,200	501,57	-	
<u>Tensioni in esercizio</u>									
<b>Combinazione</b>	n. combinazione	nodo	N [kN]	M [kNm]	$\sigma_{c,min}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{s,max}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{s,min}$ [N/mm <sup>2</sup> ]		
Quasi permanente	QP3	37	234,8	246,8	-2,39	45,70	-26,94	Sezione parzializzata	
Caratteristica	CAR40	37	337,3	572,3	-5,41	122,12	-58,80	Sezione parzializzata	

### 11.3. Soletta superiore

SEZIONE RETTANGOLARE				
CARATTERISTICHE MATERIALI				
<b>Calcestruzzo:</b>				
Classe	C32/40			
$R_{ck}$	40,00 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ck}$	33,20 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{cm}$	41,20 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctm}$	3,10 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctk,0.05}$	2,17 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctk,0.95}$	4,03 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{ctfm}$	3,72 N/mm <sup>2</sup>			
$E_{cm}$	33642,78 N/mm <sup>2</sup>			
$\epsilon_{c2}$	0,200 %			
$\epsilon_{c3}$	0,175 %			
$\epsilon_{c4}$	0,070 %			
$\epsilon_{cu}$	0,350 %			
n	2,000			
tipo cemento	N			
				
<b>Acciaio:</b>				
Classe	B450C			
Tipologia comportament	EL-PL			
$k = (f_t/f_y)_k$	1			
$f_{yk}$	450 N/mm <sup>2</sup>			
$f_{tk}$	540 N/mm <sup>2</sup>			
$E_s$	200000 N/mm <sup>2</sup>			
$\epsilon_{su}$	7,500 %			
				
<b>Coefficiente di omogeneizzazione:</b>				
n, breve termine	5,66 = $E_s/E_c$			
umidità relativa	75 %			
giorno app. carico	15 giorni			
periodo lungo termine	50 anni			
coefficiente di viscosità	1,93			
n, lungo termine =	10,94 = $E_s/E_{cm}$			
n, verifiche QP	15,0 = $E_s/E_{cm}$ lungo termine			
n, verifiche CAR	15,0 = $E_s/E_{cm}$ breve termine			
CARATTERISTICHE SEZIONE				
<b>Sezione:</b>				
B=	1000 mm			
H=	900 mm			
<b>Armature:</b>				
Pos.	n° barre	∅ mm	y <sub>i</sub> mm	A <sub>s</sub> mm <sup>2</sup>
1	5	26	83	2654,6458
2	5	26	817	2654,6458
3	5	20	80	1570,7963
4				0
5				0
6				0
7				0
8				0
9				0
10				0
				
<b>Armatura di ripartizione:</b>				
Pos.	n° barre	∅ mm	y <sub>i</sub> mm	A <sub>s</sub> mm <sup>2</sup>
superiore	5	20	60	1570,7963
inferiore	5	20	840	1570,7963





Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
45 di 164

### 1.1.4 Soletta superiore – sezione di incastro

#### 11.3.1.1. Verifiche allo stato limite ultimo per flessione

VERIFICA ALLO STATO LIMITE ULTIMO																																																					
CRITERI DI VERIFICA																																																					
<b>Coefficienti di sicurezza allo SLU</b>																																																					
<b>Calcestruzzo</b>																																																					
$\alpha_{cc}$		0,85																																																			
$\gamma_c$		1,50																																																			
$f_{cd}$		22,13 N/mm <sup>2</sup>																																																			
$f_{ct,eff}$		2,58 N/mm <sup>2</sup>	= $f_{ctm} / 1,2$																																																		
<b>Acciaio</b>																																																					
$\gamma_s$		1,15																																																			
$f_{yd}$		391,30 N/mm <sup>2</sup>																																																			
$E_{yd}$		0,196 %																																																			
STATO LIMITE ULTIMO - PRESSOFLESSIONE																																																					
Combinazione	frame/nodo	NSd [kN]	MSd [kNm]	NRd+ [kN]	NRd- [kN]	MRd+ [kNm]	MRd- [kNm]	MSd/MRd																																													
SLU56	54	0,0	-655,0	19624,21	-2692,21	822,42	-1278,32	51%																																													
<b>Sezione:</b>																																																					
				<b>Fibre compresse</b> $\sigma_{c,max}$ = 18,81 N/mm <sup>2</sup> $\sigma_{s,min}$ = -391,30 N/mm <sup>2</sup> $\epsilon_{c,max}$ = 0,35 % $\epsilon_{s,min}$ = -2,70 % d = 820,00 mm x = 94,13 mm x/d = 0,11		<b>Inferiori</b>																																															
<b>Dominio M-N</b>																																																					
				<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th>Combinazione</th> <th>fram/nodo</th> <th>NSd [kN]</th> <th>MSd [kNm]</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td style="background-color: #90EE90;">SLU56</td> <td style="background-color: #90EE90;">54</td> <td style="background-color: #90EE90;">0,0</td> <td style="background-color: #90EE90;">-655,0</td> </tr> <tr><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td></tr> <tr><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td></tr> <tr><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td></tr> <tr><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td></tr> <tr><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td></tr> <tr><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td></tr> <tr><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td></tr> <tr><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td></tr> <tr><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td><td style="background-color: #90EE90;"> </td></tr> </tbody> </table>						Combinazione	fram/nodo	NSd [kN]	MSd [kNm]	SLU56	54	0,0	-655,0																																				
Combinazione	fram/nodo	NSd [kN]	MSd [kNm]																																																		
SLU56	54	0,0	-655,0																																																		

## 11.3.1.2. Verifiche allo stato limite ultimo per taglio

CALCESTRUZZO		
Calcestruzzo		C32/40
Resistenza cubica caratteristica	$R_{ck}$	40,00 Mpa
Resistenza cilindrica caratteristica	$f_{ck}$	33,2 Mpa

ACCIAIO	
Tipologia	B450C
Resistenza caratteristica allo snervamento	450 Mpa

COEFFICIENTI MATERIALE		
Coefficiente di sicurezza per il calcestruzzo	$\gamma_c$	1,50
Coefficiente riduttivo per resistenze di lunga durata	$\alpha_{cc}$	0,85
Coefficiente di sicurezza per l'acciaio	$\gamma_s$	1,15

GEOMETRIA SEZIONE C.A.					
Base	b			1000 mm	
Altezza	h			900 mm	
Barre tese		numero barre	di diametro barre [mm]	copriferro in asse barra [mm]	Area barre [mm <sup>2</sup> ]
strato1		5	26	83	2655
strato2		0	0	80	0
strato3		0	0	0	0
strato4		0	0	0	0
strato5		0	0	0	0
Area barre tese	$A_s$				2655 mm <sup>2</sup>
Posizione della barra equivalente	$c^*$				83 mm

SOLLECITAZIONI		
Load Case		SLU34
Frame		53
Azione assiale (+ di compressione)	$N_{Ed}$	0 kN
Taglio	$V_{Ed}$	407,57 kN

VERIFICA RESISTENZA SEZIONE SENZA ARMATURA A TAGLIO		
Altezza utile della sezione	d	817 mm
Coefficiente	k	1,49
Rapporto di armatura longitudinale	$\rho_l$	0,32%
Tensione assiale media	$\sigma_{cp}$	0,00 N/mm <sup>2</sup>
	$0.2 \times f_{cd}$	3,76 N/mm <sup>2</sup>
	$v_{min}$	0,37 N/mm <sup>2</sup>
Resistenza al taglio minima	$V_{rd,min}$	301,11 kN
Resistenza al taglio senza armatura	$V_{rd}$	323,81 kN
Verifica		1,26 <b>E' necessario prevedere armatura a taglio</b>

ARMATURA A TAGLIO		
Diametro staffe	$\phi$	12 mm
Numero braccia	n	3,33
Passo staffe	s	200 mm
Inclinazione staffe (rispetto all'orizzontale)	$\alpha$	90 °
Inclinazione del puntone in calcestruzzo	$\theta$	45 °
Valore minimo di inclinazione del puntone in calcestruzzo	$\theta_{min}$	21,80 °

VERIFICA RESISTENZA SEZIONE CON ARMATURA A TAGLIO		
Coefficiente di riduzione per fessurazione	$v_1$	0,5
Resistenza cilindrica di progetto	$f_{cd}$	18,81333333 N/mm <sup>2</sup>
Area armatura a taglio	$A_{st}$	376,61 mm <sup>2</sup>
	$\sigma_{cp}/f_{cd}$	0
Coefficiente di interazione	$\alpha_{cw}$	1
Resistenza a taglio per rottura delle armature	$V_{rds}$	541,81 kN
Resistenza a taglio per rottura del puntone in calcestruzzo	$V_{rcd}$	3458,36 kN
Resistenza al taglio	$V_{rd}$	541,81 kN
Verifica		0,75 <b>Verifica soddisfatta</b>

11.3.1.3. Verifiche allo stato limite di esercizio

<b>SEZIONE RETTANGOLARE - VERIFICHE IN ESERCIZIO</b>								
<b>PARAMETRI VERIFICA FESSURAZIONE</b>								
kt=	0,40	(0,6 = azioni di breve durata; 0,4 = azioni di lunga durata)						
k <sub>1</sub> =	0,80	(0,8=barre ad aderenza migliorata; 1,6= barre lisce e trefoli)						
k <sub>3</sub> =	3,40	(valore raccomandato)						
k <sub>4</sub> =	0,425	(valore raccomandato)						
<b>CRITERI DI VERIFICA</b>								
<u>Fessurazione</u>								
Condiz. Ambientali:	2	1- Ordinarie; 2- Aggressive; 3- Molto aggressive						
	<b>Aggressive</b>							
Armature:	2	1-Sensibili; 2-Poco sensibili						
	<b>Poco sensibile</b>							
<u>Tensioni in esercizio</u>								
	Limite	Limite	$\sigma_{c,max}$	$\sigma_{s,max}$				
<b>Combinazione</b>	$\sigma_c / f_{ck}$	$\sigma_s / f_{yk}$	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]				
Quasi Permanente	0,40	0,75	13,28	337,50				
Caratteristica	0,55	0,75	18,26	337,50				
<b>SOLLECITAZIONI SLE (N+ di compressione -- M+ tende le fibre inferiori)</b>								
<u>Fessurazione</u>								
<b>Combinazione</b>	n. combinazione	frame/nodo	N [kN]	M [kNm]	w <sub>d</sub> [mm]	w <sub>lim</sub> [mm]	M0 - Mf [kNm]	
Caratteristica	CAR20	53	0,0	-423,4	0,176	0,200	-420,15	-
<u>Tensioni in esercizio</u>								
<b>Combinazione</b>	n. combinazione	nodo	N [kN]	M [kNm]	$\sigma_{c,min}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{s,max}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{s,min}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	
Quasi permanente	QP2	50	0,0	-150,0	-1,37	48,37	-13,59	Sezione parzializzata
Caratteristica	CAR20	54	0,0	-482,9	-4,41	155,71	-43,73	Sezione parzializzata

### 1.1.5 Soletta superiore – sezione di mezzzeria

#### 11.3.1.4. Verifiche allo stato limite ultimo per flessione

VERIFICA ALLO STATO LIMITE ULTIMO																																																					
CRITERI DI VERIFICA																																																					
<i>Coefficienti di sicurezza allo SLU</i>																																																					
<b>Calcestruzzo</b>																																																					
$\alpha_{cc}$		0,85																																																			
$\gamma_c$		1,50																																																			
$f_{cd}$		22,13 N/mm <sup>2</sup>																																																			
$f_{ct,eff}$		2,58 N/mm <sup>2</sup>	= $f_{ctm} / 1,2$																																																		
<b>Acciaio</b>																																																					
$\gamma_s$		1,15																																																			
$f_{yd}$		391,30 N/mm <sup>2</sup>																																																			
$E_{yd}$		0,196 %																																																			
STATO LIMITE ULTIMO - PRESSOFLESSIONE																																																					
Combinazione	frame/nodo	NSd [kN]	MSd [kNm]	NRd+ [kN]	NRd- [kN]	MRd+ [kNm]	MRd- [kNm]	MSd/MRd																																													
SLU65	52	0,0	667,3	19753,29	-2821,29	1371,41	-822,77	49%																																													
<i>Sezione:</i>																																																					
				<b>Fibre compresse Superiori</b> $\sigma_{c,max}$ = 18,81 N/mm <sup>2</sup> $\sigma_{s,min}$ = -391,30 N/mm <sup>2</sup> $\epsilon_{c,max}$ = 0,35 % $\epsilon_{s,min}$ = -2,56 % d = 817,00 mm x = 98,18 mm x/d = 0,12																																																	
<b>Dominio M-N</b> 				<table border="1" style="width:100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr style="background-color: #90EE90;"> <th>Combinazione</th> <th>fram/nodo</th> <th>NSd [kN]</th> <th>MSd [kNm]</th> </tr> </thead> <tbody> <tr style="background-color: #90EE90;"> <td>SLU65</td> <td>52</td> <td>0,0</td> <td>667,3</td> </tr> <tr><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> <tr><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr> </tbody> </table>						Combinazione	fram/nodo	NSd [kN]	MSd [kNm]	SLU65	52	0,0	667,3																																				
Combinazione	fram/nodo	NSd [kN]	MSd [kNm]																																																		
SLU65	52	0,0	667,3																																																		

## 11.3.1.5. Verifiche allo stato limite di esercizio

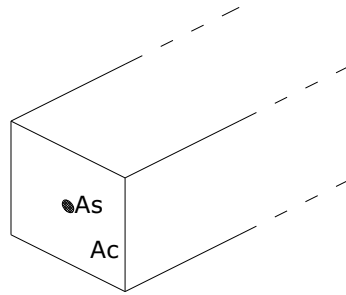
<b>SEZIONE RETTANGOLARE - VERIFICHE IN ESERCIZIO</b>									
<b>PARAMETRI VERIFICA FESSURAZIONE</b>									
kt=	0,40	(0,6 = azioni di breve durata; 0,4 = azioni di lunga durata)							
k <sub>1</sub> =	0,80	(0,8=barre ad aderenza migliorata; 1,6= barre lisce e trefoli)							
k <sub>3</sub> =	3,40	(valore raccomandato)							
k <sub>4</sub> =	0,425	(valore raccomandato)							
<b>CRITERI DI VERIFICA</b>									
<u>Fessurazione</u>									
Condiz. Ambientali:	2	1- Ordinarie; 2- Aggressive; 3- Molto aggressive							
	<b>Aggressive</b>								
Armature:	2	1-Sensibili; 2-Poco sensibili							
	<b>Poco sensibile</b>								
<u>Tensioni in esercizio</u>									
	Limite	Limite	$\sigma_{c,max}$	$\sigma_{s,max}$					
<b>Combinazione</b>	$\sigma_c / f_{ck}$	$\sigma_s / f_{yk}$	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]					
Quasi Permanente	0,40	0,75	13,28	337,50					
Caratteristica	0,55	0,75	18,26	337,50					
<b>SOLLECITAZIONI SLE (N+ di compressione -- M+ tende le fibre inferiori)</b>									
<u>Fessurazione</u>									
<b>Combinazione</b>	<i>n. combinazione</i>	<i>frame/nodo</i>	<i>N</i>	<i>M</i>	<i>w<sub>d</sub></i>	<i>w<sub>lim</sub></i>	<i>MO - Mf</i>		
			[kN]	[kNm]	[mm]	[mm]	[kNm]		
Caratteristica	CAR29	52	0,0	498,1	0,190	0,200	441,79	-	
<u>Tensioni in esercizio</u>									
<b>Combinazione</b>	<i>n. combinazione</i>	<i>nodo</i>	<i>N</i>	<i>M</i>	$\sigma_{c,min}$	$\sigma_{s,max}$	$\sigma_{s,min}$		
			[kN]	[kNm]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
Quasi permanente	QP3	52	0,0	220,9	-1,97	66,16	-19,84	Sezione parzializzata	
Caratteristica	CAR29	52	0,0	498,1	-4,44	149,16	-44,74	Sezione parzializzata	

## 12. VERIFICA EFFETTI LONGITUDINALI DA RITIRO

Vengono discussi brevemente gli effetti dovuti al ritiro nel calcestruzzo che provocano stati interni di coazione con l'armatura. Scopo della trattazione è quello di verificare l'armatura minima longitudinale nella soletta superiore dello scatolare.

### 12.1. Coazioni interne dovute ai fenomeni di ritiro

Per il calcolo delle coazioni interne dovute ai fenomeni di ritiro si consideri una sezione di area unitaria  $A_c$  con un'unica barra di armatura di area  $A_s$  come rappresentato nell'immagine sottostante:



Si assumono le seguenti ipotesi:

- perfetta aderenza tra calcestruzzo ed acciaio;
- deformata piana della sezione in calcestruzzo;
- comportamento del calcestruzzo e dell'acciaio elastico e lineare.

Le equazioni di equilibrio, congruenza e legame dell'insieme calcestruzzo + acciaio che governano il fenomeno sono:

- $N_c + N_s = 0$  (equazione di equilibrio)
- $\varepsilon_r = \varepsilon_s - \varepsilon_c$  (equazione di congruenza)
- $N_c = A_c \sigma_c = A_c E_c \varepsilon_c$  (equazione legame costitutivo del calcestruzzo)
- $N_s = A_s \sigma_s = A_s E_s \varepsilon_s$  (equazione legame costitutivo dell'acciaio)

Sostituendo le equazioni di legame in quella di equilibrio ed esprimendo la deformazione del calcestruzzo in funzione di quella dell'acciaio si ha:

$$N_s = -N_c = A_s E_s A_c E_c \varepsilon_r / (A_s E_s + A_c E_c)$$

Il comportamento viscoso del calcestruzzo viene considerato attraverso l'abbattimento del modulo elastico, pertanto è necessario sostituire il valore di  $E_c$  con  $E_c^*$ . La tensione sull'acciaio e sul calcestruzzo risultano quindi pari a:

$$\sigma_s = A_c E_c^* E_s \varepsilon_r / (A_s E_s + A_c E_c^*)$$

$$\sigma_c = -A_s E_c^* E_s \varepsilon_r / (A_s E_s + A_c E_c^*)$$

## 12.2. Calcolo delle sollecitazioni longitudinali dovute ai fenomeni di ritiro

L'analisi delle sollecitazioni viene svolta per una striscia di larghezza unitaria, assumendo la dimensione convenzionale  $h_0$  pari a  $2 \times A/u = 2 \times H = 180$  cm, ed un calcestruzzo C32/40 classe N.

### Caratteristiche della sezione:

$$B = 100 \text{ cm}$$

$$H = 90 \text{ cm}$$

$$A_{s, \text{long}} = 1 + 1 \phi 20/20 = 3142 \text{ mm}^2$$

$$E_s = 210\,000 \text{ N/mm}^2$$

$$E_c = 33643 \text{ N/mm}^2$$

### Deformazione da ritiro:

$$\text{U.R.} = 75\%$$

$$\epsilon_{ca}(t=\infty) = 2.5 \times (f_{ck} - 10) \times 10^{-6} = 2.5 \times (0.83 \times 45 - 10) \times 10^{-6} = 0.068 \text{ ‰}$$

$$\epsilon_{cd}(t=\infty) = k_h \times \epsilon_{cd,0} = 0.7 \times 0.30 \text{ ‰} = 0.21 \text{ ‰} \text{ (per } h_0 > 500 \text{ mm, calcestruzzo C32/40 classe N, U.R.}=75\%)$$

$$\epsilon_r = \epsilon_{ca} + \epsilon_{cd} = 0.278 \text{ ‰}$$

A favore di sicurezza, si assume comunque una deformazione  $\epsilon_r = 0.400 \text{ ‰}$

### Effetto viscosità:

Il modulo viscoso a tempo infinito, in considerazione del valore di  $h_0$ , della resistenza del calcestruzzo e della U.R., può cautelativamente essere assunto pari a  $\phi(t=\infty) = 2.5$ . Il modulo elastico ridotto del calcestruzzo risulta quindi pari a:

$$E_c^* = E_c / (1 + \phi) = 9612 \text{ N/mm}^2.$$

### Tensioni nei materiali:

$$\sigma_s = (1000 \times 900) \times 9612 \times 210000 \times 0.00040 / (3142 \times 210000 + 1000 \times 900 \times 9612) = 78.05 \text{ N/mm}^2$$

$$\sigma_c = -3142 \times 9612 \times 210000 \times 0.00040 / (3142 \times 210000 + 1000 \times 900 \times 9612) = -0.27 \text{ N/mm}^2.$$

La sollecitazione sul calcestruzzo risulta molto inferiore rispetto alla resistenza a trazione e quindi non porta a fessurazione il calcestruzzo; la sollecitazione sull'acciaio risulta modesta ed accettabile per le normali condizioni di esercizio della struttura.

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
52 di 164

### 13. RIFERIMENTI

#### 13.1. Documenti referenziati

Rif. [1] Cepav due, documento n° INOR 11 E E2 RB IN77 00 001, intitolato “RELAZIONE GEOTECNICA IN77 - Ponte scatolare Canale di Sommacampagna - pk 148+839.037”.

#### 13.2. Documenti correlati

Non sono presenti documenti correlati.

#### 13.3. Documenti superati

Non sono presenti documenti superati.



GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
53 di 164

#### 14. ALLEGATI

All. [1] Documento intitolato "Tabulati di calcolo – Scatolare sotto strada podereale"

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
54 di 164

## ALLEGATO 1

<b>TITOLO</b>	Tabulati di calcolo – Scatolare sotto strada podereale
<b>TIPO DI DOCUMENTO:</b>	Documento – Formato A4
<b>CODIFICA:</b>	-
<b>PAGINE:</b>	107
<b>DATA:</b>	31/08/18
<b>SORGENTE:</b>	Cepav due
<b>NOTE:</b>	

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
55 di 164

Table: Case - Static 1 - Load Assignments

Table: Case - Static 1 - Load Assignments

Case	LoadType	LoadName	LoadSF
PP	Load pattern	PP	1
PERM	Load pattern	PERM	1
TERRA_SX	Load pattern	TERRA_SX	1
TERRA_DX	Load pattern	TERRA_DX	1
TERMP	Load pattern	TERMP	1
TERMN	Load pattern	TERMN	1
GRADP	Load pattern	GRADP	1
GRADN	Load pattern	GRADN	1
Qk_C	Load pattern	Qk_C	1
Qk_DX	Load pattern	Qk_DX	1
Qk_SX	Load pattern	Qk_SX	1
STERR	Load pattern	STERR	1
FREN	Load pattern	FREN	1
INCR	Load pattern	INCR	1
SISMA_O	Load pattern	SISMA_O	1
SISMA_VA	Load pattern	SISMA_VA	1
SISMA_VB	Load pattern	SISMA_VB	1

Table: Connectivity - Frame, Part 1 of 2

Table: Connectivity - Frame, Part 1 of 2

Frame	JointI	JointJ	IsCurved	Length m	CentroidX m	CentroidY m	CentroidZ m
1	1	2	No	0,225	0,1125	0	0
2	2	3	No	0,225	0,3375	0	0
3	3	4	No	0,26667	0,58333	0	0
4	4	5	No	0,26667	0,85	0	0
5	5	6	No	0,26667	1,11667	0	0
6	6	7	No	0,26667	1,38333	0	0
7	7	8	No	0,26667	1,65	0	0
8	8	9	No	0,26667	1,91667	0	0
9	9	10	No	0,26667	2,18333	0	0
10	10	11	No	0,26667	2,45	0	0
11	11	12	No	0,26667	2,71667	0	0
12	12	13	No	0,26667	2,98333	0	0
13	13	14	No	0,26667	3,25	0	0
14	14	15	No	0,26667	3,51667	0	0
15	15	16	No	0,26667	3,78333	0	0
16	16	17	No	0,26667	4,05	0	0
17	17	18	No	0,26667	4,31667	0	0
18	18	19	No	0,26667	4,58333	0	0
19	19	20	No	0,26667	4,85	0	0
20	20	21	No	0,26667	5,11667	0	0
21	21	22	No	0,26667	5,38333	0	0
22	22	23	No	0,26667	5,65	0	0
23	23	24	No	0,26667	5,91667	0	0
24	24	25	No	0,26667	6,18333	0	0
25	25	26	No	0,26667	6,45	0	0
26	26	27	No	0,26667	6,71667	0	0
27	27	28	No	0,26667	6,98333	0	0
28	28	29	No	0,26667	7,25	0	0
29	29	30	No	0,26667	7,51667	0	0
30	30	31	No	0,26667	7,78333	0	0
31	31	32	No	0,26667	8,05	0	0
32	32	33	No	0,26667	8,31667	0	0
33	33	34	No	0,225	8,5625	0	0
34	34	35	No	0,225	8,7875	0	0
35	36	1	No	0,25	0	0	0,125
36	37	35	No	0,25	8,9	0	0,125
37	38	36	No	0,25	0	0	0,375
38	39	37	No	0,25	8,9	0	0,375
39	40	38	No	1,36667	0	0	1,18333
40	41	39	No	1,36667	8,9	0	1,18333
41	42	40	No	1,36667	0	0	2,55
42	43	41	No	1,36667	8,9	0	2,55

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
56 di 164

Table: Connectivity - Frame, Part 1 of 2

Frame	JointI	JointJ	IsCurved	Length m	CentroidX m	CentroidY m	CentroidZ m
43	44	42	No	1,36667	0	0	3,91667
44	45	43	No	1,36667	8,9	0	3,91667
45	46	44	No	0,225	0	0	4,7125
46	47	45	No	0,225	8,9	0	4,7125
47	48	46	No	0,225	0	0	4,9375
48	55	47	No	0,225	8,9	0	4,9375
49	48	49	No	0,225	0,1125	0	5,05
50	49	50	No	0,225	0,3375	0	5,05
51	50	51	No	2,51667	1,70833	0	5,05
52	51	52	No	2,96667	4,45	0	5,05
53	52	53	No	2,51667	7,19167	0	5,05
54	53	54	No	0,225	8,5625	0	5,05
55	54	55	No	0,225	8,7875	0	5,05

Table: Connectivity - Frame, Part 2 of 2

Table: Connectivity - Frame, Part 2 of 2

Frame	GUID
1	7685780a-0c3b-454d-84d6-8e9296af0366
2	d95354ca-4877-49e7-b193-fa6a4c1495a1
3	fc32ae1e-1142-4b14-aaeb-a278d25ed569
4	4c1d6a2c-e67a-49e8-ad9e-5b629996b130
5	69366514-802e-437a-8515-3ac0288ab710
6	6b7d687b-7524-4690-aac9-e1b564ce3ba8
7	f91cfc0f-1f00-4183-b3df-430974881060
8	9183edbf-cc1c-4def-a476-0f530bd7f2e4
9	6058b4c4-adb2-4a4c-9d31-0172b782938c
10	c5ee0380-9d9d-4b30-a699-92596fdc9fea
11	b18f3fcb-9ddf-470d-b163-545c82f64b08
12	e85fa59d-63bd-4ace-9437-826e2912d282
13	c58faf11-0313-431c-8e0d-3018a595f40d
14	e04ed848-13a5-4457-8850-f04c0e5557f6
15	cc8a7a6d-4785-4694-b606-623cf5ee4606
16	c17615e9-5283-4a81-8931-351bc274f02d
17	526f2d97-9496-48e9-91ea-a4a1f0ca7e71
18	f7be2890-d77b-4c1f-929a-86e02565df1a
19	84d2f85d-9215-49ac-b4f9-5b7d86ca650c
20	3fa62009-9e14-4c18-b5e9-d3524d2fdaf3
21	ece31b7f-3a8d-4424-ba8d-0b57877227e1
22	ea1f730e-9aa8-4a8c-86b6-f1a47fbd7758
23	2d6f637c-979d-46ca-a255-c24042a3b2d6
24	754af653-314f-424d-af15-e902de1c305d
25	89e6a5cb-7798-48b5-b8bf-32b7b49aeaa9
26	02c3f1cf-43c1-4284-bf03-5346f38d53ad
27	883159bf-fb11-437e-8368-a878664c3197



Doc. N.	Progetto INOR	Lotto 11	Codifica Documento E E2 CL IN77 00 002	Rev. A	Foglio 57 di 164
---------	------------------	-------------	---	-----------	---------------------

Table: Connectivity - Frame, Part 2 of 2

Frame	GUID
28	c52562c4-774e-4ebf-8f97-98b6e08772d6
29	473a0bce-0bfc-4a6d-8663-0347be14377a
30	b615c348-36c1-40a0-bfda-c0982a71ff54
31	f277aff0-3434-4373-9443-1c27ffd7d343
32	d2318608-4d2c-43e8-b4c3-e94c8ed2a3d7
33	54abaa4c-cd74-4d8c-bf3a-9d5d3bab4385
34	044a97b9-4c6f-4872-ab12-d2b7ccc9de64
35	643a1fc0-950a-43e1-bbc4-f06c3645e823
36	951bf0b1-e52b-498c-897a-646ae06d1797
37	e87c187f-fd8d-4043-b805-963e45ffe5cc
38	301fdc7f-3599-408a-b9b4-f026cf3dacf5
39	1708eece-ac58-46f8-87ae-23e3a97d608b
40	b0e11ab2-31fa-4ab7-89c4-d1fd3259b1cc
41	34a06946-clba-4b3c-8202-0cd36cb3337d
42	ac04c027-0192-42c3-b83b-54e131e969f7
43	6197bee0-994c-41cd-9393-65b347fed5b1
44	c8cf2ea3-5d51-4507-b82a-b502ebbd5512
45	153e34e8-fb64-404b-94ad-98a110256969
46	470618bf-bdfb-4cd8-a167-617d2861940d
47	e1f76daf-aebc-44ee-b3ea-9a178b8f6460
48	95e9098e-49f2-475d-98ce-817bf874a781
49	0fbbda49-ac7a-45ec-9fa4-ed55dce59428
50	99f3d0c2-6892-4736-b4a4-0c6e0855efad
51	ed3a9a31-1167-49a0-8399-c16c83e000d9
52	56ddf0c3-a819-4cb2-bd91-a554b48f5cb3
53	f4e32119-5e38-4316-8667-a49a25f1a3fa
54	990fbb32-050a-44e1-8c05-c92b1c2f3814
55	1a0ba241-ffd1-46db-9f80-f14e268cc3f8

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station	OutputCase	CaseType	P	V2	V3	T	M2
	m			KN	KN	KN	KN-m	KN-m
1	0	PP	LinStatic	-21,388	205,212	0	0	0
1	0,225	PP	LinStatic	-21,388	210,835	0	0	0
1	0	PERM	LinStatic	0,864	25,989	0	0	0
1	0,225	PERM	LinStatic	0,864	25,989	0	0	0
1	0	TERRA_SX	LinStatic	-113,96	-8,206	0	0	0
1	0,225	TERRA_SX	LinStatic	-113,96	-8,206	0	0	0
1	0	TERRA_DX	LinStatic	23,546	8,243	0	0	0
1	0,225	TERRA_DX	LinStatic	23,546	8,243	0	0	0
1	0	TERMP	LinStatic	7,484	-0,027	0	0	0
1	0,225	TERMP	LinStatic	7,484	-0,027	0	0	0
1	0	TERMN	LinStatic	-22,451	0,081	0	0	0
1	0,225	TERMN	LinStatic	-22,451	0,081	0	0	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
58 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
1	0	GRADP	LinStatic	-18,934	0,017	0	0	0
1	0,225	GRADP	LinStatic	-18,934	0,017	0	0	0
1	0	GRADN	LinStatic	18,934	-0,017	0	0	0
1	0,225	GRADN	LinStatic	18,934	-0,017	0	0	0
1	0	Qk_C	LinStatic	14,81	130,846	0	0	0
1	0,225	Qk_C	LinStatic	14,81	130,846	0	0	0
1	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	68,421	0	0	0
1	0,225	Qk_DX	LinStatic	-0,88	68,421	0	0	0
1	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	193,299	0	0	0
1	0,225	Qk_SX	LinStatic	-0,88	193,299	0	0	0
1	0	STERR	LinStatic	-108,538	-13,029	0	0	0
1	0,225	STERR	LinStatic	-108,538	-13,029	0	0	0
1	0	FREN	LinStatic	-62,764	-30,953	0	0	0
1	0,225	FREN	LinStatic	-62,764	-30,953	0	0	0
1	0	INCR	LinStatic	-142,406	-17,094	0	0	0
1	0,225	INCR	LinStatic	-142,406	-17,094	0	0	0
1	0	SISMA_O	LinStatic	-64,889	-22,489	0	0	0
1	0,225	SISMA_O	LinStatic	-64,889	-22,489	0	0	0
1	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-36,305	0	0	0
1	0,225	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-36,305	0	0	0
1	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	36,305	0	0	0
1	0,225	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	36,305	0	0	0
2	0	PP	LinStatic	-21,388	193,942	0	0	0
2	0,225	PP	LinStatic	-21,388	199,565	0	0	0
2	0	PERM	LinStatic	0,864	24,575	0	0	0
2	0,225	PERM	LinStatic	0,864	24,575	0	0	0
2	0	TERRA_SX	LinStatic	-110,393	-3,85	0	0	0
2	0,225	TERRA_SX	LinStatic	-110,393	-3,85	0	0	0
2	0	TERRA_DX	LinStatic	19,98	3,95	0	0	0
2	0,225	TERRA_DX	LinStatic	19,98	3,95	0	0	0
2	0	TERMP	LinStatic	7,484	-0,073	0	0	0
2	0,225	TERMP	LinStatic	7,484	-0,073	0	0	0
2	0	TERMN	LinStatic	-22,451	0,22	0	0	0
2	0,225	TERMN	LinStatic	-22,451	0,22	0	0	0
2	0	GRADP	LinStatic	-18,934	0,046	0	0	0
2	0,225	GRADP	LinStatic	-18,934	0,046	0	0	0
2	0	GRADN	LinStatic	18,934	-0,046	0	0	0
2	0,225	GRADN	LinStatic	18,934	-0,046	0	0	0
2	0	Qk_C	LinStatic	14,81	123,712	0	0	0
2	0,225	Qk_C	LinStatic	14,81	123,712	0	0	0
2	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	70,385	0	0	0
2	0,225	Qk_DX	LinStatic	-0,88	70,385	0	0	0
2	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	177,114	0	0	0
2	0,225	Qk_SX	LinStatic	-0,88	177,114	0	0	0
2	0	STERR	LinStatic	-104,839	-6,964	0	0	0
2	0,225	STERR	LinStatic	-104,839	-6,964	0	0	0
2	0	FREN	LinStatic	-59,508	-20,345	0	0	0
2	0,225	FREN	LinStatic	-59,508	-20,345	0	0	0
2	0	INCR	LinStatic	-137,553	-9,137	0	0	0
2	0,225	INCR	LinStatic	-137,553	-9,137	0	0	0
2	0	SISMA_O	LinStatic	-61,523	-14,11	0	0	0
2	0,225	SISMA_O	LinStatic	-61,523	-14,11	0	0	0
2	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-34,337	0	0	0
2	0,225	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-34,337	0	0	0
2	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	34,337	0	0	0
2	0,225	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	34,337	0	0	0
3	0	PP	LinStatic	-21,388	181,17	0	0	0
3	0,26667	PP	LinStatic	-21,388	187,834	0	0	0
3	0	PERM	LinStatic	0,864	23,04	0	0	0
3	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	23,04	0	0	0
3	0	TERRA_SX	LinStatic	-106,495	0,638	0	0	0
3	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-106,495	0,638	0	0	0
3	0	TERRA_DX	LinStatic	16,084	-0,48	0	0	0
3	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	16,084	-0,48	0	0	0
3	0	TERMP	LinStatic	7,484	-0,116	0	0	0
3	0,26667	TERMP	LinStatic	7,484	-0,116	0	0	0
3	0	TERMN	LinStatic	-22,451	0,347	0	0	0
3	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,451	0,347	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
59 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
3	0	GRADP	LinStatic	-18,933	0,073	0	0	0
3	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,933	0,073	0	0	0
3	0	GRADN	LinStatic	18,933	-0,073	0	0	0
3	0,26667	GRADN	LinStatic	18,933	-0,073	0	0	0
3	0	Qk_C	LinStatic	14,81	115,964	0	0	0
3	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,81	115,964	0	0	0
3	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	72,04	0	0	0
3	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	72,04	0	0	0
3	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	160,009	0	0	0
3	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	160,009	0	0	0
3	0	STERR	LinStatic	-100,797	-0,714	0	0	0
3	0,26667	STERR	LinStatic	-100,797	-0,714	0	0	0
3	0	FREN	LinStatic	-55,951	-9,401	0	0	0
3	0,26667	FREN	LinStatic	-55,951	-9,401	0	0	0
3	0	INCR	LinStatic	-132,25	-0,937	0	0	0
3	0,26667	INCR	LinStatic	-132,25	-0,937	0	0	0
3	0	SISMA_O	LinStatic	-57,845	-5,467	0	0	0
3	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-57,845	-5,467	0	0	0
3	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-32,198	0	0	0
3	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-32,198	0	0	0
3	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	32,198	0	0	0
3	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	32,198	0	0	0
4	0	PP	LinStatic	-21,387	167,964	0	0	0
4	0,26667	PP	LinStatic	-21,387	174,629	0	0	0
4	0	PERM	LinStatic	0,864	21,385	0	0	0
4	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	21,385	0	0	0
4	0	TERRA_SX	LinStatic	-102,267	5,16	0	0	0
4	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-102,267	5,16	0	0	0
4	0	TERRA_DX	LinStatic	11,858	-4,952	0	0	0
4	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	11,858	-4,952	0	0	0
4	0	TERMP	LinStatic	7,484	-0,151	0	0	0
4	0,26667	TERMP	LinStatic	7,484	-0,151	0	0	0
4	0	TERMN	LinStatic	-22,451	0,454	0	0	0
4	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,451	0,454	0	0	0
4	0	GRADP	LinStatic	-18,933	0,095	0	0	0
4	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,933	0,095	0	0	0
4	0	GRADN	LinStatic	18,933	-0,095	0	0	0
4	0,26667	GRADN	LinStatic	18,933	-0,095	0	0	0
4	0	Qk_C	LinStatic	14,81	107,623	0	0	0
4	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,81	107,623	0	0	0
4	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	73,206	0	0	0
4	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	73,206	0	0	0
4	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	142,198	0	0	0
4	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	142,198	0	0	0
4	0	STERR	LinStatic	-96,413	5,585	0	0	0
4	0,26667	STERR	LinStatic	-96,413	5,585	0	0	0
4	0	FREN	LinStatic	-52,092	1,642	0	0	0
4	0,26667	FREN	LinStatic	-52,092	1,642	0	0	0
4	0	INCR	LinStatic	-126,498	7,328	0	0	0
4	0,26667	INCR	LinStatic	-126,498	7,328	0	0	0
4	0	SISMA_O	LinStatic	-53,856	3,254	0	0	0
4	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-53,856	3,254	0	0	0
4	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-29,892	0	0	0
4	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-29,892	0	0	0
4	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	29,892	0	0	0
4	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	29,892	0	0	0
5	0	PP	LinStatic	-21,387	154,845	0	0	0
5	0,26667	PP	LinStatic	-21,387	161,51	0	0	0
5	0	PERM	LinStatic	0,864	19,743	0	0	0
5	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	19,743	0	0	0
5	0	TERRA_SX	LinStatic	-98,04	9,338	0	0	0
5	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-98,04	9,338	0	0	0
5	0	TERRA_DX	LinStatic	7,631	-9,094	0	0	0
5	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	7,631	-9,094	0	0	0
5	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,177	0	0	0
5	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,177	0	0	0
5	0	TERMN	LinStatic	-22,45	0,532	0	0	0
5	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,45	0,532	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
60 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
5	0	GRADP	LinStatic	-18,933	0,112	0	0	0
5	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,933	0,112	0	0	0
5	0	GRADN	LinStatic	18,933	-0,112	0	0	0
5	0,26667	GRADN	LinStatic	18,933	-0,112	0	0	0
5	0	Qk_C	LinStatic	14,81	99,345	0	0	0
5	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,81	99,345	0	0	0
5	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	73,742	0	0	0
5	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	73,742	0	0	0
5	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	125,132	0	0	0
5	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	125,132	0	0	0
5	0	STERR	LinStatic	-92,028	11,41	0	0	0
5	0,26667	STERR	LinStatic	-92,028	11,41	0	0	0
5	0	FREN	LinStatic	-48,233	11,864	0	0	0
5	0,26667	FREN	LinStatic	-48,233	11,864	0	0	0
5	0	INCR	LinStatic	-120,745	14,97	0	0	0
5	0,26667	INCR	LinStatic	-120,745	14,97	0	0	0
5	0	SISMA_O	LinStatic	-49,866	11,325	0	0	0
5	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-49,866	11,325	0	0	0
5	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-27,602	0	0	0
5	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-27,602	0	0	0
5	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	27,602	0	0	0
5	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	27,602	0	0	0
6	0	PP	LinStatic	-21,387	141,813	0	0	0
6	0,26667	PP	LinStatic	-21,387	148,477	0	0	0
6	0	PERM	LinStatic	0,864	18,113	0	0	0
6	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	18,113	0	0	0
6	0	TERRA_SX	LinStatic	-93,812	13,176	0	0	0
6	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-93,812	13,176	0	0	0
6	0	TERRA_DX	LinStatic	3,405	-12,909	0	0	0
6	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	3,405	-12,909	0	0	0
6	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,195	0	0	0
6	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,195	0	0	0
6	0	TERMN	LinStatic	-22,45	0,585	0	0	0
6	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,45	0,585	0	0	0
6	0	GRADP	LinStatic	-18,933	0,123	0	0	0
6	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,933	0,123	0	0	0
6	0	GRADN	LinStatic	18,933	-0,123	0	0	0
6	0,26667	GRADN	LinStatic	18,933	-0,123	0	0	0
6	0	Qk_C	LinStatic	14,809	91,129	0	0	0
6	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	91,129	0	0	0
6	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	73,652	0	0	0
6	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	73,652	0	0	0
6	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	108,81	0	0	0
6	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	108,81	0	0	0
6	0	STERR	LinStatic	-87,644	16,763	0	0	0
6	0,26667	STERR	LinStatic	-87,644	16,763	0	0	0
6	0	FREN	LinStatic	-44,374	21,271	0	0	0
6	0,26667	FREN	LinStatic	-44,374	21,271	0	0	0
6	0	INCR	LinStatic	-114,993	21,994	0	0	0
6	0,26667	INCR	LinStatic	-114,993	21,994	0	0	0
6	0	SISMA_O	LinStatic	-45,877	18,751	0	0	0
6	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-45,877	18,751	0	0	0
6	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-25,327	0	0	0
6	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-25,327	0	0	0
6	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	25,327	0	0	0
6	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	25,327	0	0	0
7	0	PP	LinStatic	-21,387	128,864	0	0	0
7	0,26667	PP	LinStatic	-21,387	135,529	0	0	0
7	0	PERM	LinStatic	0,864	16,494	0	0	0
7	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	16,494	0	0	0
7	0	TERRA_SX	LinStatic	-89,584	16,679	0	0	0
7	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-89,584	16,679	0	0	0
7	0	TERRA_DX	LinStatic	-0,822	-16,398	0	0	0
7	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-0,822	-16,398	0	0	0
7	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,205	0	0	0
7	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,205	0	0	0
7	0	TERMN	LinStatic	-22,45	0,614	0	0	0
7	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,45	0,614	0	0	0



GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
61 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
7	0	GRADP	LinStatic	-18,932	0,129	0	0	0
7	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	0,129	0	0	0
7	0	GRADN	LinStatic	18,932	-0,129	0	0	0
7	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	-0,129	0	0	0
7	0	Qk_C	LinStatic	14,809	82,974	0	0	0
7	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	82,974	0	0	0
7	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	72,934	0	0	0
7	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	72,934	0	0	0
7	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	93,228	0	0	0
7	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	93,228	0	0	0
7	0	STERR	LinStatic	-83,26	21,65	0	0	0
7	0,26667	STERR	LinStatic	-83,26	21,65	0	0	0
7	0	FREN	LinStatic	-40,515	29,87	0	0	0
7	0,26667	FREN	LinStatic	-40,515	29,87	0	0	0
7	0	INCR	LinStatic	-109,241	28,405	0	0	0
7	0,26667	INCR	LinStatic	-109,241	28,405	0	0	0
7	0	SISMA_O	LinStatic	-41,887	25,539	0	0	0
7	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-41,887	25,539	0	0	0
7	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-23,068	0	0	0
7	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-23,068	0	0	0
7	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	23,068	0	0	0
7	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	23,068	0	0	0
8	0	PP	LinStatic	-21,386	115,998	0	0	0
8	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	122,663	0	0	0
8	0	PERM	LinStatic	0,864	14,886	0	0	0
8	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	14,886	0	0	0
8	0	TERRA_SX	LinStatic	-85,357	19,848	0	0	0
8	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-85,357	19,848	0	0	0
8	0	TERRA_DX	LinStatic	-5,048	-19,564	0	0	0
8	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-5,048	-19,564	0	0	0
8	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,207	0	0	0
8	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,207	0	0	0
8	0	TERMN	LinStatic	-22,449	0,621	0	0	0
8	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	0,621	0	0	0
8	0	GRADP	LinStatic	-18,932	0,13	0	0	0
8	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	0,13	0	0	0
8	0	GRADN	LinStatic	18,932	-0,13	0	0	0
8	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	-0,13	0	0	0
8	0	Qk_C	LinStatic	14,809	74,878	0	0	0
8	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	74,878	0	0	0
8	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	71,587	0	0	0
8	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	71,587	0	0	0
8	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	78,384	0	0	0
8	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	78,384	0	0	0
8	0	STERR	LinStatic	-78,876	26,075	0	0	0
8	0,26667	STERR	LinStatic	-78,876	26,075	0	0	0
8	0	FREN	LinStatic	-36,657	37,665	0	0	0
8	0,26667	FREN	LinStatic	-36,657	37,665	0	0	0
8	0	INCR	LinStatic	-103,489	34,211	0	0	0
8	0,26667	INCR	LinStatic	-103,489	34,211	0	0	0
8	0	SISMA_O	LinStatic	-37,898	31,692	0	0	0
8	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-37,898	31,692	0	0	0
8	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-20,822	0	0	0
8	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-20,822	0	0	0
8	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	20,822	0	0	0
8	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	20,822	0	0	0
9	0	PP	LinStatic	-21,386	103,209	0	0	0
9	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	109,873	0	0	0
9	0	PERM	LinStatic	0,864	13,288	0	0	0
9	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	13,288	0	0	0
9	0	TERRA_SX	LinStatic	-81,13	22,688	0	0	0
9	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-81,13	22,688	0	0	0
9	0	TERRA_DX	LinStatic	-9,275	-22,41	0	0	0
9	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-9,275	-22,41	0	0	0
9	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,203	0	0	0
9	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,203	0	0	0
9	0	TERMN	LinStatic	-22,449	0,609	0	0	0
9	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	0,609	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
62 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
9	0	GRADP	LinStatic	-18,932	0,128	0	0	0
9	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	0,128	0	0	0
9	0	GRADN	LinStatic	18,932	-0,128	0	0	0
9	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	-0,128	0	0	0
9	0	Qk_C	LinStatic	14,809	66,836	0	0	0
9	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	66,836	0	0	0
9	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	69,611	0	0	0
9	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	69,611	0	0	0
9	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	64,271	0	0	0
9	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	64,271	0	0	0
9	0	STERR	LinStatic	-74,492	30,041	0	0	0
9	0,26667	STERR	LinStatic	-74,492	30,041	0	0	0
9	0	FREN	LinStatic	-32,798	44,663	0	0	0
9	0,26667	FREN	LinStatic	-32,798	44,663	0	0	0
9	0	INCR	LinStatic	-97,737	39,416	0	0	0
9	0,26667	INCR	LinStatic	-97,737	39,416	0	0	0
9	0	SISMA_O	LinStatic	-33,909	37,215	0	0	0
9	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-33,909	37,215	0	0	0
9	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-18,59	0	0	0
9	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-18,59	0	0	0
9	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	18,59	0	0	0
9	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	18,59	0	0	0
10	0	PP	LinStatic	-21,386	90,492	0	0	0
10	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	97,156	0	0	0
10	0	PERM	LinStatic	0,864	11,7	0	0	0
10	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	11,7	0	0	0
10	0	TERRA_SX	LinStatic	-76,902	25,202	0	0	0
10	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-76,902	25,202	0	0	0
10	0	TERRA_DX	LinStatic	-13,501	-24,937	0	0	0
10	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-13,501	-24,937	0	0	0
10	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,193	0	0	0
10	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,193	0	0	0
10	0	TERMN	LinStatic	-22,449	0,578	0	0	0
10	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	0,578	0	0	0
10	0	GRADP	LinStatic	-18,932	0,121	0	0	0
10	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	0,121	0	0	0
10	0	GRADN	LinStatic	18,932	-0,121	0	0	0
10	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	-0,121	0	0	0
10	0	Qk_C	LinStatic	14,809	58,845	0	0	0
10	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	58,845	0	0	0
10	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	67,004	0	0	0
10	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	67,004	0	0	0
10	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	50,886	0	0	0
10	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	50,886	0	0	0
10	0	STERR	LinStatic	-70,109	33,554	0	0	0
10	0,26667	STERR	LinStatic	-70,109	33,554	0	0	0
10	0	FREN	LinStatic	-28,939	50,87	0	0	0
10	0,26667	FREN	LinStatic	-28,939	50,87	0	0	0
10	0	INCR	LinStatic	-91,986	44,024	0	0	0
10	0,26667	INCR	LinStatic	-91,986	44,024	0	0	0
10	0	SISMA_O	LinStatic	-29,919	42,113	0	0	0
10	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-29,919	42,113	0	0	0
10	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-16,371	0	0	0
10	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	-16,371	0	0	0
10	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	16,371	0	0	0
10	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	16,371	0	0	0
11	0	PP	LinStatic	-21,386	77,841	0	0	0
11	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	84,505	0	0	0
11	0	PERM	LinStatic	0,864	10,122	0	0	0
11	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	10,122	0	0	0
11	0	TERRA_SX	LinStatic	-72,675	27,391	0	0	0
11	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-72,675	27,391	0	0	0
11	0	TERRA_DX	LinStatic	-17,728	-27,148	0	0	0
11	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-17,728	-27,148	0	0	0
11	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,178	0	0	0
11	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,178	0	0	0
11	0	TERMN	LinStatic	-22,449	0,533	0	0	0
11	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	0,533	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
63 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
11	0	GRADP	LinStatic	-18,932	0,112	0	0	0
11	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	0,112	0	0	0
11	0	GRADN	LinStatic	18,932	-0,112	0	0	0
11	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	-0,112	0	0	0
11	0	Qk_C	LinStatic	14,809	50,9	0	0	0
11	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	50,9	0	0	0
11	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	63,763	0	0	0
11	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	63,763	0	0	0
11	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	38,222	0	0	0
11	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	38,222	0	0	0
11	0	STERR	LinStatic	-65,725	36,616	0	0	0
11	0,26667	STERR	LinStatic	-65,725	36,616	0	0	0
11	0	FREN	LinStatic	-25,081	56,289	0	0	0
11	0,26667	FREN	LinStatic	-25,081	56,289	0	0	0
11	0	INCR	LinStatic	-86,234	48,042	0	0	0
11	0,26667	INCR	LinStatic	-86,234	48,042	0	0	0
11	0	SISMA_O	LinStatic	-25,93	46,389	0	0	0
11	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-25,93	46,389	0	0	0
11	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-14,163	0	0	0
11	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-14,163	0	0	0
11	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	14,163	0	0	0
11	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	14,163	0	0	0
12	0	PP	LinStatic	-21,386	65,249	0	0	0
12	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	71,913	0	0	0
12	0	PERM	LinStatic	0,864	8,55	0	0	0
12	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	8,55	0	0	0
12	0	TERRA_SX	LinStatic	-68,448	29,259	0	0	0
12	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-68,448	29,259	0	0	0
12	0	TERRA_DX	LinStatic	-21,954	-29,043	0	0	0
12	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-21,954	-29,043	0	0	0
12	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,158	0	0	0
12	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,158	0	0	0
12	0	TERMN	LinStatic	-22,449	0,473	0	0	0
12	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	0,473	0	0	0
12	0	GRADP	LinStatic	-18,932	0,099	0	0	0
12	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	0,099	0	0	0
12	0	GRADN	LinStatic	18,932	-0,099	0	0	0
12	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	-0,099	0	0	0
12	0	Qk_C	LinStatic	14,809	42,997	0	0	0
12	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	42,997	0	0	0
12	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	59,885	0	0	0
12	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	59,885	0	0	0
12	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	26,274	0	0	0
12	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	26,274	0	0	0
12	0	STERR	LinStatic	-61,341	39,231	0	0	0
12	0,26667	STERR	LinStatic	-61,341	39,231	0	0	0
12	0	FREN	LinStatic	-21,222	60,925	0	0	0
12	0,26667	FREN	LinStatic	-21,222	60,925	0	0	0
12	0	INCR	LinStatic	-80,483	51,473	0	0	0
12	0,26667	INCR	LinStatic	-80,483	51,473	0	0	0
12	0	SISMA_O	LinStatic	-21,941	50,048	0	0	0
12	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-21,941	50,048	0	0	0
12	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-11,966	0	0	0
12	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-11,966	0	0	0
12	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	11,966	0	0	0
12	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	11,966	0	0	0
13	0	PP	LinStatic	-21,386	52,707	0	0	0
13	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	59,372	0	0	0
13	0	PERM	LinStatic	0,864	6,986	0	0	0
13	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	6,986	0	0	0
13	0	TERRA_SX	LinStatic	-64,221	30,809	0	0	0
13	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-64,221	30,809	0	0	0
13	0	TERRA_DX	LinStatic	-26,181	-30,624	0	0	0
13	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-26,181	-30,624	0	0	0
13	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,134	0	0	0
13	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,134	0	0	0
13	0	TERMN	LinStatic	-22,449	0,403	0	0	0
13	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	0,403	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
64 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
13	0	GRADP	LinStatic	-18,931	0,084	0	0	0
13	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,931	0,084	0	0	0
13	0	GRADN	LinStatic	18,931	-0,084	0	0	0
13	0,26667	GRADN	LinStatic	18,931	-0,084	0	0	0
13	0	Qk_C	LinStatic	14,808	35,129	0	0	0
13	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,808	35,129	0	0	0
13	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	55,365	0	0	0
13	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	55,365	0	0	0
13	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	15,033	0	0	0
13	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	15,033	0	0	0
13	0	STERR	LinStatic	-56,958	41,401	0	0	0
13	0,26667	STERR	LinStatic	-56,958	41,401	0	0	0
13	0	FREN	LinStatic	-17,363	64,783	0	0	0
13	0,26667	FREN	LinStatic	-17,363	64,783	0	0	0
13	0	INCR	LinStatic	-74,731	54,32	0	0	0
13	0,26667	INCR	LinStatic	-74,731	54,32	0	0	0
13	0	SISMA_O	LinStatic	-17,951	53,091	0	0	0
13	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-17,951	53,091	0	0	0
13	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-9,778	0	0	0
13	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-9,778	0	0	0
13	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	9,778	0	0	0
13	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	9,778	0	0	0
14	0	PP	LinStatic	-21,385	40,209	0	0	0
14	0,26667	PP	LinStatic	-21,385	46,874	0	0	0
14	0	PERM	LinStatic	0,864	5,428	0	0	0
14	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	5,428	0	0	0
14	0	TERRA_SX	LinStatic	-59,994	32,041	0	0	0
14	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-59,994	32,041	0	0	0
14	0	TERRA_DX	LinStatic	-30,407	-31,893	0	0	0
14	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-30,407	-31,893	0	0	0
14	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,108	0	0	0
14	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,108	0	0	0
14	0	TERMN	LinStatic	-22,448	0,323	0	0	0
14	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,448	0,323	0	0	0
14	0	GRADP	LinStatic	-18,931	0,068	0	0	0
14	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,931	0,068	0	0	0
14	0	GRADN	LinStatic	18,931	-0,068	0	0	0
14	0,26667	GRADN	LinStatic	18,931	-0,068	0	0	0
14	0	Qk_C	LinStatic	14,808	27,291	0	0	0
14	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,808	27,291	0	0	0
14	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	50,2	0	0	0
14	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	50,2	0	0	0
14	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	4,495	0	0	0
14	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	4,495	0	0	0
14	0	STERR	LinStatic	-52,574	43,13	0	0	0
14	0,26667	STERR	LinStatic	-52,574	43,13	0	0	0
14	0	FREN	LinStatic	-13,505	67,865	0	0	0
14	0,26667	FREN	LinStatic	-13,505	67,865	0	0	0
14	0	INCR	LinStatic	-68,98	56,588	0	0	0
14	0,26667	INCR	LinStatic	-68,98	56,588	0	0	0
14	0	SISMA_O	LinStatic	-13,962	55,523	0	0	0
14	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-13,962	55,523	0	0	0
14	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-7,597	0	0	0
14	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-7,597	0	0	0
14	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	7,597	0	0	0
14	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	7,597	0	0	0
15	0	PP	LinStatic	-21,385	27,744	0	0	0
15	0,26667	PP	LinStatic	-21,385	34,409	0	0	0
15	0	PERM	LinStatic	0,864	3,874	0	0	0
15	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	3,874	0	0	0
15	0	TERRA_SX	LinStatic	-55,767	32,957	0	0	0
15	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-55,767	32,957	0	0	0
15	0	TERRA_DX	LinStatic	-34,634	-32,85	0	0	0
15	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-34,634	-32,85	0	0	0
15	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,079	0	0	0
15	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,079	0	0	0
15	0	TERMN	LinStatic	-22,448	0,236	0	0	0
15	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,448	0,236	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
65 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
15	0	GRADP	LinStatic	-18,931	0,049	0	0	0
15	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,931	0,049	0	0	0
15	0	GRADN	LinStatic	18,931	-0,049	0	0	0
15	0,26667	GRADN	LinStatic	18,931	-0,049	0	0	0
15	0	Qk_C	LinStatic	14,808	19,477	0	0	0
15	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,808	19,477	0	0	0
15	0	Qk_DX	LinStatic	-0,879	44,385	0	0	0
15	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,879	44,385	0	0	0
15	0	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-5,349	0	0	0
15	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-5,349	0	0	0
15	0	STERR	LinStatic	-48,191	44,418	0	0	0
15	0,26667	STERR	LinStatic	-48,191	44,418	0	0	0
15	0	FREN	LinStatic	-9,646	70,174	0	0	0
15	0,26667	FREN	LinStatic	-9,646	70,174	0	0	0
15	0	INCR	LinStatic	-63,228	58,279	0	0	0
15	0,26667	INCR	LinStatic	-63,228	58,279	0	0	0
15	0	SISMA_O	LinStatic	-9,973	57,345	0	0	0
15	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-9,973	57,345	0	0	0
15	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-5,422	0	0	0
15	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-5,422	0	0	0
15	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	5,422	0	0	0
15	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	5,422	0	0	0
16	0	PP	LinStatic	-21,385	15,304	0	0	0
16	0,26667	PP	LinStatic	-21,385	15,304	0	0	0
16	0	PERM	LinStatic	0,864	2,323	0	0	0
16	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	2,323	0	0	0
16	0	TERRA_SX	LinStatic	-51,541	33,56	0	0	0
16	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-51,541	33,56	0	0	0
16	0	TERRA_DX	LinStatic	-38,86	-33,495	0	0	0
16	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-38,86	-33,495	0	0	0
16	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,048	0	0	0
16	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,048	0	0	0
16	0	TERMN	LinStatic	-22,448	0,144	0	0	0
16	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,448	0,144	0	0	0
16	0	GRADP	LinStatic	-18,931	0,03	0	0	0
16	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,931	0,03	0	0	0
16	0	GRADN	LinStatic	18,931	-0,03	0	0	0
16	0,26667	GRADN	LinStatic	18,931	-0,03	0	0	0
16	0	Qk_C	LinStatic	14,808	11,679	0	0	0
16	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,808	11,679	0	0	0
16	0	Qk_DX	LinStatic	-0,879	37,913	0	0	0
16	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,879	37,913	0	0	0
16	0	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-14,505	0	0	0
16	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-14,505	0	0	0
16	0	STERR	LinStatic	-43,807	45,269	0	0	0
16	0,26667	STERR	LinStatic	-43,807	45,269	0	0	0
16	0	FREN	LinStatic	-5,788	71,713	0	0	0
16	0,26667	FREN	LinStatic	-5,788	71,713	0	0	0
16	0	INCR	LinStatic	-57,477	59,395	0	0	0
16	0,26667	INCR	LinStatic	-57,477	59,395	0	0	0
16	0	SISMA_O	LinStatic	-5,984	58,559	0	0	0
16	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-5,984	58,559	0	0	0
16	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-3,252	0	0	0
16	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-3,252	0	0	0
16	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	3,252	0	0	0
16	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	3,252	0	0	0
17	0	PP	LinStatic	-21,385	2,878	0	0	0
17	0,26667	PP	LinStatic	-21,385	2,878	0	0	0
17	0	PERM	LinStatic	0,864	0,774	0	0	0
17	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	0,774	0	0	0
17	0	TERRA_SX	LinStatic	-47,314	33,85	0	0	0
17	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-47,314	33,85	0	0	0
17	0	TERRA_DX	LinStatic	-43,087	-33,828	0	0	0
17	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-43,087	-33,828	0	0	0
17	0	TERMP	LinStatic	7,483	-0,016	0	0	0
17	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	-0,016	0	0	0
17	0	TERMN	LinStatic	-22,448	0,048	0	0	0
17	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,448	0,048	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
66 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
17	0	GRADP	LinStatic	-18,931	0,01	0	0	0
17	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,931	0,01	0	0	0
17	0	GRADN	LinStatic	18,931	-0,01	0	0	0
17	0,26667	GRADN	LinStatic	18,931	-0,01	0	0	0
17	0	Qk_C	LinStatic	14,808	3,892	0	0	0
17	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,808	3,892	0	0	0
17	0	Qk_DX	LinStatic	-0,879	30,78	0	0	0
17	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,879	30,78	0	0	0
17	0	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-22,98	0	0	0
17	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-22,98	0	0	0
17	0	STERR	LinStatic	-39,424	45,683	0	0	0
17	0,26667	STERR	LinStatic	-39,424	45,683	0	0	0
17	0	FREN	LinStatic	-1,929	72,482	0	0	0
17	0,26667	FREN	LinStatic	-1,929	72,482	0	0	0
17	0	INCR	LinStatic	-51,726	59,938	0	0	0
17	0,26667	INCR	LinStatic	-51,726	59,938	0	0	0
17	0	SISMA_O	LinStatic	-1,995	59,165	0	0	0
17	0,26667	SISMA_O	LinStatic	-1,995	59,165	0	0	0
17	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-1,084	0	0	0
17	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	-1,084	0	0	0
17	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	1,084	0	0	0
17	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	1,084	0	0	0
18	0	PP	LinStatic	-21,385	-9,543	0	0	0
18	0,26667	PP	LinStatic	-21,385	-2,878	0	0	0
18	0	PERM	LinStatic	0,864	-0,774	0	0	0
18	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-0,774	0	0	0
18	0	TERRA_SX	LinStatic	-43,087	33,828	0	0	0
18	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-43,087	33,828	0	0	0
18	0	TERRA_DX	LinStatic	-47,314	-33,85	0	0	0
18	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-47,314	-33,85	0	0	0
18	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,016	0	0	0
18	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,016	0	0	0
18	0	TERMN	LinStatic	-22,448	-0,048	0	0	0
18	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,448	-0,048	0	0	0
18	0	GRADP	LinStatic	-18,931	-0,01	0	0	0
18	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,931	-0,01	0	0	0
18	0	GRADN	LinStatic	18,931	0,01	0	0	0
18	0,26667	GRADN	LinStatic	18,931	0,01	0	0	0
18	0	Qk_C	LinStatic	14,808	-3,892	0	0	0
18	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,808	-3,892	0	0	0
18	0	Qk_DX	LinStatic	-0,879	22,98	0	0	0
18	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,879	22,98	0	0	0
18	0	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-30,78	0	0	0
18	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-30,78	0	0	0
18	0	STERR	LinStatic	-35,041	45,661	0	0	0
18	0,26667	STERR	LinStatic	-35,041	45,661	0	0	0
18	0	FREN	LinStatic	1,929	72,482	0	0	0
18	0,26667	FREN	LinStatic	1,929	72,482	0	0	0
18	0	INCR	LinStatic	-45,975	59,91	0	0	0
18	0,26667	INCR	LinStatic	-45,975	59,91	0	0	0
18	0	SISMA_O	LinStatic	1,995	59,165	0	0	0
18	0,26667	SISMA_O	LinStatic	1,995	59,165	0	0	0
18	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	1,084	0	0	0
18	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	1,084	0	0	0
18	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-1,084	0	0	0
18	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-1,084	0	0	0
19	0	PP	LinStatic	-21,385	-21,968	0	0	0
19	0,26667	PP	LinStatic	-21,385	-15,304	0	0	0
19	0	PERM	LinStatic	0,864	-2,323	0	0	0
19	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-2,323	0	0	0
19	0	TERRA_SX	LinStatic	-38,86	33,495	0	0	0
19	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-38,86	33,495	0	0	0
19	0	TERRA_DX	LinStatic	-51,541	-33,56	0	0	0
19	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-51,541	-33,56	0	0	0
19	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,048	0	0	0
19	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,048	0	0	0
19	0	TERMN	LinStatic	-22,448	-0,144	0	0	0
19	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,448	-0,144	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
67 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
19	0	GRADP	LinStatic	-18,931	-0,03	0	0	0
19	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,931	-0,03	0	0	0
19	0	GRADN	LinStatic	18,931	0,03	0	0	0
19	0,26667	GRADN	LinStatic	18,931	0,03	0	0	0
19	0	Qk_C	LinStatic	14,808	-11,679	0	0	0
19	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,808	-11,679	0	0	0
19	0	Qk_DX	LinStatic	-0,879	14,505	0	0	0
19	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,879	14,505	0	0	0
19	0	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-37,913	0	0	0
19	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-37,913	0	0	0
19	0	STERR	LinStatic	-30,657	45,204	0	0	0
19	0,26667	STERR	LinStatic	-30,657	45,204	0	0	0
19	0	FREN	LinStatic	5,788	71,713	0	0	0
19	0,26667	FREN	LinStatic	5,788	71,713	0	0	0
19	0	INCR	LinStatic	-40,224	59,31	0	0	0
19	0,26667	INCR	LinStatic	-40,224	59,31	0	0	0
19	0	SISMA_O	LinStatic	5,984	58,559	0	0	0
19	0,26667	SISMA_O	LinStatic	5,984	58,559	0	0	0
19	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	3,252	0	0	0
19	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	3,252	0	0	0
19	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-3,252	0	0	0
19	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-3,252	0	0	0
20	0	PP	LinStatic	-21,385	-34,409	0	0	0
20	0,26667	PP	LinStatic	-21,385	-27,744	0	0	0
20	0	PERM	LinStatic	0,864	-3,874	0	0	0
20	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-3,874	0	0	0
20	0	TERRA_SX	LinStatic	-34,634	32,85	0	0	0
20	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-34,634	32,85	0	0	0
20	0	TERRA_DX	LinStatic	-55,767	-32,957	0	0	0
20	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-55,767	-32,957	0	0	0
20	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,079	0	0	0
20	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,079	0	0	0
20	0	TERMN	LinStatic	-22,448	-0,236	0	0	0
20	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,448	-0,236	0	0	0
20	0	GRADP	LinStatic	-18,931	-0,049	0	0	0
20	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,931	-0,049	0	0	0
20	0	GRADN	LinStatic	18,931	0,049	0	0	0
20	0,26667	GRADN	LinStatic	18,931	0,049	0	0	0
20	0	Qk_C	LinStatic	14,808	-19,477	0	0	0
20	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,808	-19,477	0	0	0
20	0	Qk_DX	LinStatic	-0,879	5,349	0	0	0
20	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,879	5,349	0	0	0
20	0	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-44,385	0	0	0
20	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,879	-44,385	0	0	0
20	0	STERR	LinStatic	-26,274	44,312	0	0	0
20	0,26667	STERR	LinStatic	-26,274	44,312	0	0	0
20	0	FREN	LinStatic	9,646	70,174	0	0	0
20	0,26667	FREN	LinStatic	9,646	70,174	0	0	0
20	0	INCR	LinStatic	-34,473	58,139	0	0	0
20	0,26667	INCR	LinStatic	-34,473	58,139	0	0	0
20	0	SISMA_O	LinStatic	9,973	57,345	0	0	0
20	0,26667	SISMA_O	LinStatic	9,973	57,345	0	0	0
20	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	5,422	0	0	0
20	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	5,422	0	0	0
20	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-5,422	0	0	0
20	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-5,422	0	0	0
21	0	PP	LinStatic	-21,385	-46,874	0	0	0
21	0,26667	PP	LinStatic	-21,385	-40,209	0	0	0
21	0	PERM	LinStatic	0,864	-5,428	0	0	0
21	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-5,428	0	0	0
21	0	TERRA_SX	LinStatic	-30,407	31,893	0	0	0
21	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-30,407	31,893	0	0	0
21	0	TERRA_DX	LinStatic	-59,994	-32,041	0	0	0
21	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-59,994	-32,041	0	0	0
21	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,108	0	0	0
21	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,108	0	0	0
21	0	TERMN	LinStatic	-22,448	-0,323	0	0	0
21	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,448	-0,323	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
68 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
21	0	GRADP	LinStatic	-18,931	-0,068	0	0	0
21	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,931	-0,068	0	0	0
21	0	GRADN	LinStatic	18,931	0,068	0	0	0
21	0,26667	GRADN	LinStatic	18,931	0,068	0	0	0
21	0	Qk_C	LinStatic	14,808	-27,291	0	0	0
21	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,808	-27,291	0	0	0
21	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-4,495	0	0	0
21	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-4,495	0	0	0
21	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-50,2	0	0	0
21	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-50,2	0	0	0
21	0	STERR	LinStatic	-21,891	42,984	0	0	0
21	0,26667	STERR	LinStatic	-21,891	42,984	0	0	0
21	0	FREN	LinStatic	13,505	67,865	0	0	0
21	0,26667	FREN	LinStatic	13,505	67,865	0	0	0
21	0	INCR	LinStatic	-28,722	56,397	0	0	0
21	0,26667	INCR	LinStatic	-28,722	56,397	0	0	0
21	0	SISMA_O	LinStatic	13,962	55,523	0	0	0
21	0,26667	SISMA_O	LinStatic	13,962	55,523	0	0	0
21	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	7,597	0	0	0
21	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	7,597	0	0	0
21	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-7,597	0	0	0
21	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-7,597	0	0	0
22	0	PP	LinStatic	-21,386	-59,372	0	0	0
22	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	-52,707	0	0	0
22	0	PERM	LinStatic	0,864	-6,986	0	0	0
22	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-6,986	0	0	0
22	0	TERRA_SX	LinStatic	-26,181	30,624	0	0	0
22	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-26,181	30,624	0	0	0
22	0	TERRA_DX	LinStatic	-64,221	-30,809	0	0	0
22	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-64,221	-30,809	0	0	0
22	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,134	0	0	0
22	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,134	0	0	0
22	0	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,403	0	0	0
22	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,403	0	0	0
22	0	GRADP	LinStatic	-18,931	-0,084	0	0	0
22	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,931	-0,084	0	0	0
22	0	GRADN	LinStatic	18,931	0,084	0	0	0
22	0,26667	GRADN	LinStatic	18,931	0,084	0	0	0
22	0	Qk_C	LinStatic	14,808	-35,129	0	0	0
22	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,808	-35,129	0	0	0
22	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-15,033	0	0	0
22	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-15,033	0	0	0
22	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-55,365	0	0	0
22	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-55,365	0	0	0
22	0	STERR	LinStatic	-17,508	41,219	0	0	0
22	0,26667	STERR	LinStatic	-17,508	41,219	0	0	0
22	0	FREN	LinStatic	17,363	64,783	0	0	0
22	0,26667	FREN	LinStatic	17,363	64,783	0	0	0
22	0	INCR	LinStatic	-22,971	54,081	0	0	0
22	0,26667	INCR	LinStatic	-22,971	54,081	0	0	0
22	0	SISMA_O	LinStatic	17,951	53,091	0	0	0
22	0,26667	SISMA_O	LinStatic	17,951	53,091	0	0	0
22	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	9,778	0	0	0
22	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	9,778	0	0	0
22	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-9,778	0	0	0
22	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-9,778	0	0	0
23	0	PP	LinStatic	-21,386	-71,913	0	0	0
23	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	-65,249	0	0	0
23	0	PERM	LinStatic	0,864	-8,55	0	0	0
23	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-8,55	0	0	0
23	0	TERRA_SX	LinStatic	-21,954	29,043	0	0	0
23	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-21,954	29,043	0	0	0
23	0	TERRA_DX	LinStatic	-68,448	-29,259	0	0	0
23	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-68,448	-29,259	0	0	0
23	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,158	0	0	0
23	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,158	0	0	0
23	0	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,473	0	0	0
23	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,473	0	0	0



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
69 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
23	0	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,099	0	0	0
23	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,099	0	0	0
23	0	GRADN	LinStatic	18,932	0,099	0	0	0
23	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	0,099	0	0	0
23	0	Qk_C	LinStatic	14,809	-42,997	0	0	0
23	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	-42,997	0	0	0
23	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-26,274	0	0	0
23	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-26,274	0	0	0
23	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-59,885	0	0	0
23	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-59,885	0	0	0
23	0	STERR	LinStatic	-13,124	39,017	0	0	0
23	0,26667	STERR	LinStatic	-13,124	39,017	0	0	0
23	0	FREN	LinStatic	21,222	60,925	0	0	0
23	0,26667	FREN	LinStatic	21,222	60,925	0	0	0
23	0	INCR	LinStatic	-17,22	51,192	0	0	0
23	0,26667	INCR	LinStatic	-17,22	51,192	0	0	0
23	0	SISMA_O	LinStatic	21,941	50,048	0	0	0
23	0,26667	SISMA_O	LinStatic	21,941	50,048	0	0	0
23	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	11,966	0	0	0
23	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	11,966	0	0	0
23	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-11,966	0	0	0
23	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-11,966	0	0	0
24	0	PP	LinStatic	-21,386	-84,505	0	0	0
24	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	-77,841	0	0	0
24	0	PERM	LinStatic	0,864	-10,122	0	0	0
24	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-10,122	0	0	0
24	0	TERRA_SX	LinStatic	-17,728	27,148	0	0	0
24	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-17,728	27,148	0	0	0
24	0	TERRA_DX	LinStatic	-72,675	-27,391	0	0	0
24	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-72,675	-27,391	0	0	0
24	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,178	0	0	0
24	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,178	0	0	0
24	0	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,533	0	0	0
24	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,533	0	0	0
24	0	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,112	0	0	0
24	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,112	0	0	0
24	0	GRADN	LinStatic	18,932	0,112	0	0	0
24	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	0,112	0	0	0
24	0	Qk_C	LinStatic	14,809	-50,9	0	0	0
24	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	-50,9	0	0	0
24	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-38,222	0	0	0
24	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-38,222	0	0	0
24	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-63,763	0	0	0
24	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-63,763	0	0	0
24	0	STERR	LinStatic	-8,741	36,375	0	0	0
24	0,26667	STERR	LinStatic	-8,741	36,375	0	0	0
24	0	FREN	LinStatic	25,081	56,289	0	0	0
24	0,26667	FREN	LinStatic	25,081	56,289	0	0	0
24	0	INCR	LinStatic	-11,469	47,726	0	0	0
24	0,26667	INCR	LinStatic	-11,469	47,726	0	0	0
24	0	SISMA_O	LinStatic	25,93	46,389	0	0	0
24	0,26667	SISMA_O	LinStatic	25,93	46,389	0	0	0
24	0	SISMA_VA	LinStatic	3,187	14,163	0	0	0
24	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,187	14,163	0	0	0
24	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-14,163	0	0	0
24	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,187	-14,163	0	0	0
25	0	PP	LinStatic	-21,386	-97,156	0	0	0
25	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	-90,492	0	0	0
25	0	PERM	LinStatic	0,864	-11,7	0	0	0
25	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-11,7	0	0	0
25	0	TERRA_SX	LinStatic	-13,501	24,937	0	0	0
25	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-13,501	24,937	0	0	0
25	0	TERRA_DX	LinStatic	-76,902	-25,202	0	0	0
25	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-76,902	-25,202	0	0	0
25	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,193	0	0	0
25	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,193	0	0	0
25	0	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,578	0	0	0
25	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,578	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
70 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
25	0	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,121	0	0	0
25	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,121	0	0	0
25	0	GRADN	LinStatic	18,932	0,121	0	0	0
25	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	0,121	0	0	0
25	0	Qk_C	LinStatic	14,809	-58,845	0	0	0
25	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	-58,845	0	0	0
25	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-50,886	0	0	0
25	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-50,886	0	0	0
25	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-67,004	0	0	0
25	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-67,004	0	0	0
25	0	STERR	LinStatic	-4,358	33,292	0	0	0
25	0,26667	STERR	LinStatic	-4,358	33,292	0	0	0
25	0	FREN	LinStatic	28,939	50,87	0	0	0
25	0,26667	FREN	LinStatic	28,939	50,87	0	0	0
25	0	INCR	LinStatic	-5,718	43,681	0	0	0
25	0,26667	INCR	LinStatic	-5,718	43,681	0	0	0
25	0	SISMA_O	LinStatic	29,919	42,113	0	0	0
25	0,26667	SISMA_O	LinStatic	29,919	42,113	0	0	0
25	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	16,371	0	0	0
25	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	16,371	0	0	0
25	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-16,371	0	0	0
25	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-16,371	0	0	0
26	0	PP	LinStatic	-21,386	-109,873	0	0	0
26	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	-103,209	0	0	0
26	0	PERM	LinStatic	0,864	-13,288	0	0	0
26	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-13,288	0	0	0
26	0	TERRA_SX	LinStatic	-9,275	22,41	0	0	0
26	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-9,275	22,41	0	0	0
26	0	TERRA_DX	LinStatic	-81,13	-22,688	0	0	0
26	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-81,13	-22,688	0	0	0
26	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,203	0	0	0
26	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,203	0	0	0
26	0	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,609	0	0	0
26	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,609	0	0	0
26	0	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,128	0	0	0
26	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,128	0	0	0
26	0	GRADN	LinStatic	18,932	0,128	0	0	0
26	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	0,128	0	0	0
26	0	Qk_C	LinStatic	14,809	-66,836	0	0	0
26	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	-66,836	0	0	0
26	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-64,271	0	0	0
26	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-64,271	0	0	0
26	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-69,611	0	0	0
26	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-69,611	0	0	0
26	0	STERR	LinStatic	0,025	29,766	0	0	0
26	0,26667	STERR	LinStatic	0,025	29,766	0	0	0
26	0	FREN	LinStatic	32,798	44,663	0	0	0
26	0,26667	FREN	LinStatic	32,798	44,663	0	0	0
26	0	INCR	LinStatic	0,033	39,054	0	0	0
26	0,26667	INCR	LinStatic	0,033	39,054	0	0	0
26	0	SISMA_O	LinStatic	33,909	37,215	0	0	0
26	0,26667	SISMA_O	LinStatic	33,909	37,215	0	0	0
26	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	18,59	0	0	0
26	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	18,59	0	0	0
26	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-18,59	0	0	0
26	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-18,59	0	0	0
27	0	PP	LinStatic	-21,386	-122,663	0	0	0
27	0,26667	PP	LinStatic	-21,386	-115,998	0	0	0
27	0	PERM	LinStatic	0,864	-14,886	0	0	0
27	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-14,886	0	0	0
27	0	TERRA_SX	LinStatic	-5,048	19,564	0	0	0
27	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-5,048	19,564	0	0	0
27	0	TERRA_DX	LinStatic	-85,357	-19,848	0	0	0
27	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-85,357	-19,848	0	0	0
27	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,207	0	0	0
27	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,207	0	0	0
27	0	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,621	0	0	0
27	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,449	-0,621	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
71 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
27	0	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,13	0	0	0
27	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,13	0	0	0
27	0	GRADN	LinStatic	18,932	0,13	0	0	0
27	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	0,13	0	0	0
27	0	Qk_C	LinStatic	14,809	-74,878	0	0	0
27	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	-74,878	0	0	0
27	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-78,384	0	0	0
27	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-78,384	0	0	0
27	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-71,587	0	0	0
27	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-71,587	0	0	0
27	0	STERR	LinStatic	4,408	25,794	0	0	0
27	0,26667	STERR	LinStatic	4,408	25,794	0	0	0
27	0	FREN	LinStatic	36,657	37,665	0	0	0
27	0,26667	FREN	LinStatic	36,657	37,665	0	0	0
27	0	INCR	LinStatic	5,784	33,842	0	0	0
27	0,26667	INCR	LinStatic	5,784	33,842	0	0	0
27	0	SISMA_O	LinStatic	37,898	31,692	0	0	0
27	0,26667	SISMA_O	LinStatic	37,898	31,692	0	0	0
27	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	20,822	0	0	0
27	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	20,822	0	0	0
27	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-20,822	0	0	0
27	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-20,822	0	0	0
28	0	PP	LinStatic	-21,387	-135,529	0	0	0
28	0,26667	PP	LinStatic	-21,387	-128,864	0	0	0
28	0	PERM	LinStatic	0,864	-16,494	0	0	0
28	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-16,494	0	0	0
28	0	TERRA_SX	LinStatic	-0,822	16,398	0	0	0
28	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	-0,822	16,398	0	0	0
28	0	TERRA_DX	LinStatic	-89,584	-16,679	0	0	0
28	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-89,584	-16,679	0	0	0
28	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,205	0	0	0
28	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,205	0	0	0
28	0	TERMN	LinStatic	-22,45	-0,614	0	0	0
28	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,45	-0,614	0	0	0
28	0	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,129	0	0	0
28	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,932	-0,129	0	0	0
28	0	GRADN	LinStatic	18,932	0,129	0	0	0
28	0,26667	GRADN	LinStatic	18,932	0,129	0	0	0
28	0	Qk_C	LinStatic	14,809	-82,974	0	0	0
28	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	-82,974	0	0	0
28	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-93,228	0	0	0
28	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-93,228	0	0	0
28	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-72,934	0	0	0
28	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-72,934	0	0	0
28	0	STERR	LinStatic	8,791	21,372	0	0	0
28	0,26667	STERR	LinStatic	8,791	21,372	0	0	0
28	0	FREN	LinStatic	40,515	29,87	0	0	0
28	0,26667	FREN	LinStatic	40,515	29,87	0	0	0
28	0	INCR	LinStatic	11,535	28,041	0	0	0
28	0,26667	INCR	LinStatic	11,535	28,041	0	0	0
28	0	SISMA_O	LinStatic	41,887	25,539	0	0	0
28	0,26667	SISMA_O	LinStatic	41,887	25,539	0	0	0
28	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	23,068	0	0	0
28	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	23,068	0	0	0
28	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-23,068	0	0	0
28	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-23,068	0	0	0
29	0	PP	LinStatic	-21,387	-148,477	0	0	0
29	0,26667	PP	LinStatic	-21,387	-141,813	0	0	0
29	0	PERM	LinStatic	0,864	-18,113	0	0	0
29	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-18,113	0	0	0
29	0	TERRA_SX	LinStatic	3,405	12,909	0	0	0
29	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	3,405	12,909	0	0	0
29	0	TERRA_DX	LinStatic	-93,812	-13,176	0	0	0
29	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-93,812	-13,176	0	0	0
29	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,195	0	0	0
29	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,195	0	0	0
29	0	TERMN	LinStatic	-22,45	-0,585	0	0	0
29	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,45	-0,585	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
72 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
29	0	GRADP	LinStatic	-18,933	-0,123	0	0	0
29	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,933	-0,123	0	0	0
29	0	GRADN	LinStatic	18,933	0,123	0	0	0
29	0,26667	GRADN	LinStatic	18,933	0,123	0	0	0
29	0	Qk_C	LinStatic	14,809	-91,129	0	0	0
29	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,809	-91,129	0	0	0
29	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-108,81	0	0	0
29	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-108,81	0	0	0
29	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-73,652	0	0	0
29	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-73,652	0	0	0
29	0	STERR	LinStatic	13,174	16,498	0	0	0
29	0,26667	STERR	LinStatic	13,174	16,498	0	0	0
29	0	FREN	LinStatic	44,374	21,271	0	0	0
29	0,26667	FREN	LinStatic	44,374	21,271	0	0	0
29	0	INCR	LinStatic	17,285	21,646	0	0	0
29	0,26667	INCR	LinStatic	17,285	21,646	0	0	0
29	0	SISMA_O	LinStatic	45,877	18,751	0	0	0
29	0,26667	SISMA_O	LinStatic	45,877	18,751	0	0	0
29	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	25,327	0	0	0
29	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	25,327	0	0	0
29	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-25,327	0	0	0
29	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-25,327	0	0	0
30	0	PP	LinStatic	-21,387	-161,51	0	0	0
30	0,26667	PP	LinStatic	-21,387	-154,845	0	0	0
30	0	PERM	LinStatic	0,864	-19,743	0	0	0
30	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-19,743	0	0	0
30	0	TERRA_SX	LinStatic	7,631	9,094	0	0	0
30	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	7,631	9,094	0	0	0
30	0	TERRA_DX	LinStatic	-98,04	-9,338	0	0	0
30	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-98,04	-9,338	0	0	0
30	0	TERMP	LinStatic	7,483	0,177	0	0	0
30	0,26667	TERMP	LinStatic	7,483	0,177	0	0	0
30	0	TERMN	LinStatic	-22,45	-0,532	0	0	0
30	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,45	-0,532	0	0	0
30	0	GRADP	LinStatic	-18,933	-0,112	0	0	0
30	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,933	-0,112	0	0	0
30	0	GRADN	LinStatic	18,933	0,112	0	0	0
30	0,26667	GRADN	LinStatic	18,933	0,112	0	0	0
30	0	Qk_C	LinStatic	14,81	-99,345	0	0	0
30	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,81	-99,345	0	0	0
30	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-125,132	0	0	0
30	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-125,132	0	0	0
30	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-73,742	0	0	0
30	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-73,742	0	0	0
30	0	STERR	LinStatic	17,558	11,169	0	0	0
30	0,26667	STERR	LinStatic	17,558	11,169	0	0	0
30	0	FREN	LinStatic	48,233	11,864	0	0	0
30	0,26667	FREN	LinStatic	48,233	11,864	0	0	0
30	0	INCR	LinStatic	23,036	14,654	0	0	0
30	0,26667	INCR	LinStatic	23,036	14,654	0	0	0
30	0	SISMA_O	LinStatic	49,866	11,325	0	0	0
30	0,26667	SISMA_O	LinStatic	49,866	11,325	0	0	0
30	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	27,602	0	0	0
30	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	27,602	0	0	0
30	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-27,602	0	0	0
30	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-27,602	0	0	0
31	0	PP	LinStatic	-21,387	-174,629	0	0	0
31	0,26667	PP	LinStatic	-21,387	-167,964	0	0	0
31	0	PERM	LinStatic	0,864	-21,385	0	0	0
31	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-21,385	0	0	0
31	0	TERRA_SX	LinStatic	11,858	4,952	0	0	0
31	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	11,858	4,952	0	0	0
31	0	TERRA_DX	LinStatic	-102,267	-5,16	0	0	0
31	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-102,267	-5,16	0	0	0
31	0	TERMP	LinStatic	7,484	0,151	0	0	0
31	0,26667	TERMP	LinStatic	7,484	0,151	0	0	0
31	0	TERMN	LinStatic	-22,451	-0,454	0	0	0
31	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,451	-0,454	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
73 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
31	0	GRADP	LinStatic	-18,933	-0,095	0	0	0
31	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,933	-0,095	0	0	0
31	0	GRADN	LinStatic	18,933	0,095	0	0	0
31	0,26667	GRADN	LinStatic	18,933	0,095	0	0	0
31	0	Qk_C	LinStatic	14,81	-107,623	0	0	0
31	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,81	-107,623	0	0	0
31	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-142,198	0	0	0
31	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-142,198	0	0	0
31	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-73,206	0	0	0
31	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-73,206	0	0	0
31	0	STERR	LinStatic	21,941	5,38	0	0	0
31	0,26667	STERR	LinStatic	21,941	5,38	0	0	0
31	0	FREN	LinStatic	52,092	1,642	0	0	0
31	0,26667	FREN	LinStatic	52,092	1,642	0	0	0
31	0	INCR	LinStatic	28,787	7,059	0	0	0
31	0,26667	INCR	LinStatic	28,787	7,059	0	0	0
31	0	SISMA_O	LinStatic	53,856	3,254	0	0	0
31	0,26667	SISMA_O	LinStatic	53,856	3,254	0	0	0
31	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	29,892	0	0	0
31	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	29,892	0	0	0
31	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-29,892	0	0	0
31	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-29,892	0	0	0
32	0	PP	LinStatic	-21,388	-187,834	0	0	0
32	0,26667	PP	LinStatic	-21,388	-187,834	0	0	0
32	0	PERM	LinStatic	0,864	-23,04	0	0	0
32	0,26667	PERM	LinStatic	0,864	-23,04	0	0	0
32	0	TERRA_SX	LinStatic	16,084	0,48	0	0	0
32	0,26667	TERRA_SX	LinStatic	16,084	0,48	0	0	0
32	0	TERRA_DX	LinStatic	-106,495	-0,638	0	0	0
32	0,26667	TERRA_DX	LinStatic	-106,495	-0,638	0	0	0
32	0	TERMP	LinStatic	7,484	0,116	0	0	0
32	0,26667	TERMP	LinStatic	7,484	0,116	0	0	0
32	0	TERMN	LinStatic	-22,451	-0,347	0	0	0
32	0,26667	TERMN	LinStatic	-22,451	-0,347	0	0	0
32	0	GRADP	LinStatic	-18,933	-0,073	0	0	0
32	0,26667	GRADP	LinStatic	-18,933	-0,073	0	0	0
32	0	GRADN	LinStatic	18,933	0,073	0	0	0
32	0,26667	GRADN	LinStatic	18,933	0,073	0	0	0
32	0	Qk_C	LinStatic	14,81	-115,964	0	0	0
32	0,26667	Qk_C	LinStatic	14,81	-115,964	0	0	0
32	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-160,009	0	0	0
32	0,26667	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-160,009	0	0	0
32	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-72,04	0	0	0
32	0,26667	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-72,04	0	0	0
32	0	STERR	LinStatic	26,324	-0,871	0	0	0
32	0,26667	STERR	LinStatic	26,324	-0,871	0	0	0
32	0	FREN	LinStatic	55,951	-9,401	0	0	0
32	0,26667	FREN	LinStatic	55,951	-9,401	0	0	0
32	0	INCR	LinStatic	34,538	-1,143	0	0	0
32	0,26667	INCR	LinStatic	34,538	-1,143	0	0	0
32	0	SISMA_O	LinStatic	57,845	-5,467	0	0	0
32	0,26667	SISMA_O	LinStatic	57,845	-5,467	0	0	0
32	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	32,198	0	0	0
32	0,26667	SISMA_VA	LinStatic	3,188	32,198	0	0	0
32	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-32,198	0	0	0
32	0,26667	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-32,198	0	0	0
33	0	PP	LinStatic	-21,388	-199,565	0	0	0
33	0,225	PP	LinStatic	-21,388	-199,565	0	0	0
33	0	PERM	LinStatic	0,864	-24,575	0	0	0
33	0,225	PERM	LinStatic	0,864	-24,575	0	0	0
33	0	TERRA_SX	LinStatic	19,98	-3,95	0	0	0
33	0,225	TERRA_SX	LinStatic	19,98	-3,95	0	0	0
33	0	TERRA_DX	LinStatic	-110,393	3,85	0	0	0
33	0,225	TERRA_DX	LinStatic	-110,393	3,85	0	0	0
33	0	TERMP	LinStatic	7,484	0,073	0	0	0
33	0,225	TERMP	LinStatic	7,484	0,073	0	0	0
33	0	TERMN	LinStatic	-22,451	-0,22	0	0	0
33	0,225	TERMN	LinStatic	-22,451	-0,22	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
74 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
33	0	GRADP	LinStatic	-18,934	-0,046	0	0	0
33	0,225	GRADP	LinStatic	-18,934	-0,046	0	0	0
33	0	GRADN	LinStatic	18,934	0,046	0	0	0
33	0,225	GRADN	LinStatic	18,934	0,046	0	0	0
33	0	Qk_C	LinStatic	14,81	-123,712	0	0	0
33	0,225	Qk_C	LinStatic	14,81	-123,712	0	0	0
33	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-177,114	0	0	0
33	0,225	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-177,114	0	0	0
33	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-70,385	0	0	0
33	0,225	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-70,385	0	0	0
33	0	STERR	LinStatic	30,365	-7,064	0	0	0
33	0,225	STERR	LinStatic	30,365	-7,064	0	0	0
33	0	FREN	LinStatic	59,508	-20,345	0	0	0
33	0,225	FREN	LinStatic	59,508	-20,345	0	0	0
33	0	INCR	LinStatic	39,84	-9,268	0	0	0
33	0,225	INCR	LinStatic	39,84	-9,268	0	0	0
33	0	SISMA_O	LinStatic	61,523	-14,11	0	0	0
33	0,225	SISMA_O	LinStatic	61,523	-14,11	0	0	0
33	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	34,337	0	0	0
33	0,225	SISMA_VA	LinStatic	3,188	34,337	0	0	0
33	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-34,337	0	0	0
33	0,225	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-34,337	0	0	0
34	0	PP	LinStatic	-21,388	-210,835	0	0	0
34	0,225	PP	LinStatic	-21,388	-205,212	0	0	0
34	0	PERM	LinStatic	0,864	-25,989	0	0	0
34	0,225	PERM	LinStatic	0,864	-25,989	0	0	0
34	0	TERRA_SX	LinStatic	23,546	-8,243	0	0	0
34	0,225	TERRA_SX	LinStatic	23,546	-8,243	0	0	0
34	0	TERRA_DX	LinStatic	-113,96	8,206	0	0	0
34	0,225	TERRA_DX	LinStatic	-113,96	8,206	0	0	0
34	0	TERMP	LinStatic	7,484	0,027	0	0	0
34	0,225	TERMP	LinStatic	7,484	0,027	0	0	0
34	0	TERMN	LinStatic	-22,451	-0,081	0	0	0
34	0,225	TERMN	LinStatic	-22,451	-0,081	0	0	0
34	0	GRADP	LinStatic	-18,934	-0,017	0	0	0
34	0,225	GRADP	LinStatic	-18,934	-0,017	0	0	0
34	0	GRADN	LinStatic	18,934	0,017	0	0	0
34	0,225	GRADN	LinStatic	18,934	0,017	0	0	0
34	0	Qk_C	LinStatic	14,81	-130,846	0	0	0
34	0,225	Qk_C	LinStatic	14,81	-130,846	0	0	0
34	0	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-193,299	0	0	0
34	0,225	Qk_DX	LinStatic	-0,88	-193,299	0	0	0
34	0	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-68,421	0	0	0
34	0,225	Qk_SX	LinStatic	-0,88	-68,421	0	0	0
34	0	STERR	LinStatic	34,062	-13,065	0	0	0
34	0,225	STERR	LinStatic	34,062	-13,065	0	0	0
34	0	FREN	LinStatic	62,764	-30,953	0	0	0
34	0,225	FREN	LinStatic	62,764	-30,953	0	0	0
34	0	INCR	LinStatic	44,692	-17,142	0	0	0
34	0,225	INCR	LinStatic	44,692	-17,142	0	0	0
34	0	SISMA_O	LinStatic	64,889	-22,489	0	0	0
34	0,225	SISMA_O	LinStatic	64,889	-22,489	0	0	0
34	0	SISMA_VA	LinStatic	3,188	36,305	0	0	0
34	0,225	SISMA_VA	LinStatic	3,188	36,305	0	0	0
34	0	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-36,305	0	0	0
34	0,225	SISMA_VB	LinStatic	-3,188	-36,305	0	0	0
35	0	PP	LinStatic	-208,064	-21,389	0	0	0
35	0,125	PP	LinStatic	-210,875	-21,389	0	0	0
35	0,25	PP	LinStatic	-213,687	-21,389	0	0	0
35	0	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
35	0,125	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
35	0,25	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
35	0	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-103,642	0	0	0
35	0,125	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-109,626	0	0	0
35	0,25	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-115,743	0	0	0
35	0	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
35	0,125	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
35	0,25	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
75 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
35	0	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
35	0,125	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
35	0,25	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
35	0	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
35	0,125	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
35	0,25	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
35	0	GRADP	LinStatic	0	-18,934	0	0	0
35	0,125	GRADP	LinStatic	0	-18,934	0	0	0
35	0,25	GRADP	LinStatic	0	-18,934	0	0	0
35	0	GRADN	LinStatic	0	18,934	0	0	0
35	0,125	GRADN	LinStatic	0	18,934	0	0	0
35	0,25	GRADN	LinStatic	0	18,934	0	0	0
35	0	Qk_C	LinStatic	-134,435	14,81	0	0	0
35	0,125	Qk_C	LinStatic	-134,435	14,81	0	0	0
35	0,25	Qk_C	LinStatic	-134,435	14,81	0	0	0
35	0	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
35	0,125	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
35	0,25	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
35	0	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
35	0,125	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
35	0,25	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
35	0	STERR	LinStatic	16,235	-103,145	0	0	0
35	0,125	STERR	LinStatic	16,235	-106,766	0	0	0
35	0,25	STERR	LinStatic	16,235	-110,387	0	0	0
35	0	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
35	0,125	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
35	0,25	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
35	0	INCR	LinStatic	21,301	-135,33	0	0	0
35	0,125	INCR	LinStatic	21,301	-140,082	0	0	0
35	0,25	INCR	LinStatic	21,301	-144,833	0	0	0
35	0	SISMA_O	LinStatic	26,915	-65,014	0	0	0
35	0,125	SISMA_O	LinStatic	26,915	-65,793	0	0	0
35	0,25	SISMA_O	LinStatic	26,915	-66,572	0	0	0
35	0	SISMA_VA	LinStatic	36,421	3,188	0	0	0
35	0,125	SISMA_VA	LinStatic	36,857	3,188	0	0	0
35	0,25	SISMA_VA	LinStatic	37,294	3,188	0	0	0
35	0	SISMA_VB	LinStatic	-36,421	-3,188	0	0	0
35	0,125	SISMA_VB	LinStatic	-36,857	-3,188	0	0	0
35	0,25	SISMA_VB	LinStatic	-37,294	-3,188	0	0	0
36	0	PP	LinStatic	-208,064	21,389	0	0	0
36	0,125	PP	LinStatic	-210,875	21,389	0	0	0
36	0,25	PP	LinStatic	-213,687	21,389	0	0	0
36	0	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
36	0,125	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
36	0,25	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
36	0	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
36	0,125	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
36	0,25	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
36	0	TERRA_DX	LinStatic	10,51	103,642	0	0	0
36	0,125	TERRA_DX	LinStatic	10,51	109,626	0	0	0
36	0,25	TERRA_DX	LinStatic	10,51	115,743	0	0	0
36	0	TERMP	LinStatic	-9,095E-13	-7,484	0	0	0
36	0,125	TERMP	LinStatic	-9,095E-13	-7,484	0	0	0
36	0,25	TERMP	LinStatic	-9,095E-13	-7,484	0	0	0
36	0	TERMN	LinStatic	3,638E-12	22,452	0	0	0
36	0,125	TERMN	LinStatic	3,638E-12	22,452	0	0	0
36	0,25	TERMN	LinStatic	3,638E-12	22,452	0	0	0
36	0	GRADP	LinStatic	0	18,934	0	0	0
36	0,125	GRADP	LinStatic	0	18,934	0	0	0
36	0,25	GRADP	LinStatic	0	18,934	0	0	0
36	0	GRADN	LinStatic	0	-18,934	0	0	0
36	0,125	GRADN	LinStatic	0	-18,934	0	0	0
36	0,25	GRADN	LinStatic	0	-18,934	0	0	0
36	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
36	0,125	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
36	0,25	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
36	0	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
36	0,125	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
76 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
36	0,25	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
36	0	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
36	0,125	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
36	0,25	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
36	0	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
36	0,125	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
36	0,25	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
36	0	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
36	0,125	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
36	0,25	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
36	0	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
36	0,125	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
36	0,25	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
36	0	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-65,014	0	0	0
36	0,125	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-65,793	0	0	0
36	0,25	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-66,572	0	0	0
36	0	SISMA_VA	LinStatic	36,421	-3,188	0	0	0
36	0,125	SISMA_VA	LinStatic	36,857	-3,188	0	0	0
36	0,25	SISMA_VA	LinStatic	37,293	-3,188	0	0	0
36	0	SISMA_VB	LinStatic	-36,421	3,188	0	0	0
36	0,125	SISMA_VB	LinStatic	-36,857	3,188	0	0	0
36	0,25	SISMA_VB	LinStatic	-37,293	3,188	0	0	0
37	0	PP	LinStatic	-202,44	-21,389	0	0	0
37	0,125	PP	LinStatic	-205,252	-21,389	0	0	0
37	0,25	PP	LinStatic	-208,064	-21,389	0	0	0
37	0	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
37	0,125	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
37	0,25	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
37	0	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-92,074	0	0	0
37	0,125	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-97,791	0	0	0
37	0,25	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-103,642	0	0	0
37	0	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
37	0,125	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
37	0,25	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
37	0	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
37	0,125	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
37	0,25	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
37	0	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
37	0,125	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
37	0,25	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
37	0	GRADP	LinStatic	0	-18,934	0	0	0
37	0,125	GRADP	LinStatic	0	-18,934	0	0	0
37	0,25	GRADP	LinStatic	0	-18,934	0	0	0
37	0	GRADN	LinStatic	0	18,934	0	0	0
37	0,125	GRADN	LinStatic	0	18,934	0	0	0
37	0,25	GRADN	LinStatic	0	18,934	0	0	0
37	0	Qk_C	LinStatic	-134,435	14,81	0	0	0
37	0,125	Qk_C	LinStatic	-134,435	14,81	0	0	0
37	0,25	Qk_C	LinStatic	-134,435	14,81	0	0	0
37	0	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
37	0,125	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
37	0,25	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
37	0	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
37	0,125	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
37	0,25	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
37	0	STERR	LinStatic	16,235	-95,902	0	0	0
37	0,125	STERR	LinStatic	16,235	-99,523	0	0	0
37	0,25	STERR	LinStatic	16,235	-103,145	0	0	0
37	0	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
37	0,125	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
37	0,25	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
37	0	INCR	LinStatic	21,301	-125,828	0	0	0
37	0,125	INCR	LinStatic	21,301	-130,579	0	0	0
37	0,25	INCR	LinStatic	21,301	-135,33	0	0	0
37	0	SISMA_O	LinStatic	26,915	-63,457	0	0	0
37	0,125	SISMA_O	LinStatic	26,915	-64,236	0	0	0
37	0,25	SISMA_O	LinStatic	26,915	-65,014	0	0	0
37	0	SISMA_VA	LinStatic	35,549	3,188	0	0	0



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
77 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
37	0,125	SISMA_VA	LinStatic	35,985	3,188	0	0	0
37	0,25	SISMA_VA	LinStatic	36,421	3,188	0	0	0
37	0	SISMA_VB	LinStatic	-35,549	-3,188	0	0	0
37	0,125	SISMA_VB	LinStatic	-35,985	-3,188	0	0	0
37	0,25	SISMA_VB	LinStatic	-36,421	-3,188	0	0	0
38	0	PP	LinStatic	-202,44	21,389	0	0	0
38	0,125	PP	LinStatic	-205,252	21,389	0	0	0
38	0,25	PP	LinStatic	-208,064	21,389	0	0	0
38	0	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
38	0,125	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
38	0,25	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
38	0	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
38	0,125	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
38	0,25	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
38	0	TERRA_DX	LinStatic	10,51	92,074	0	0	0
38	0,125	TERRA_DX	LinStatic	10,51	97,791	0	0	0
38	0,25	TERRA_DX	LinStatic	10,51	103,642	0	0	0
38	0	TERMP	LinStatic	0	-7,484	0	0	0
38	0,125	TERMP	LinStatic	0	-7,484	0	0	0
38	0,25	TERMP	LinStatic	0	-7,484	0	0	0
38	0	TERMN	LinStatic	3,638E-12	22,452	0	0	0
38	0,125	TERMN	LinStatic	3,638E-12	22,452	0	0	0
38	0,25	TERMN	LinStatic	3,638E-12	22,452	0	0	0
38	0	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
38	0,125	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
38	0,25	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
38	0	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
38	0,125	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
38	0,25	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
38	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
38	0,125	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
38	0,25	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
38	0	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
38	0,125	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
38	0,25	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
38	0	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
38	0,125	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
38	0,25	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
38	0	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
38	0,125	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
38	0,25	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
38	0	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
38	0,125	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
38	0,25	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
38	0	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
38	0,125	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
38	0,25	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
38	0	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-63,457	0	0	0
38	0,125	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-64,236	0	0	0
38	0,25	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-65,014	0	0	0
38	0	SISMA_VA	LinStatic	35,548	-3,188	0	0	0
38	0,125	SISMA_VA	LinStatic	35,985	-3,188	0	0	0
38	0,25	SISMA_VA	LinStatic	36,421	-3,188	0	0	0
38	0	SISMA_VB	LinStatic	-35,548	3,188	0	0	0
38	0,125	SISMA_VB	LinStatic	-35,985	3,188	0	0	0
38	0,25	SISMA_VB	LinStatic	-36,421	3,188	0	0	0
39	0	PP	LinStatic	-171,699	-21,389	0	0	0
39	0,68333	PP	LinStatic	-187,07	-21,389	0	0	0
39	1,36667	PP	LinStatic	-202,44	-21,389	0	0	0
39	0	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
39	0,68333	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
39	1,36667	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
39	0	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-38,258	0	0	0
39	0,68333	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-63,175	0	0	0
39	1,36667	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-92,074	0	0	0
39	0	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
39	0,68333	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
39	1,36667	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
78 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
39	0	TERMP	LinStatic	2,274E-12	7,484	0	0	0
39	0,68333	TERMP	LinStatic	2,274E-12	7,484	0	0	0
39	1,36667	TERMP	LinStatic	2,274E-12	7,484	0	0	0
39	0	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
39	0,68333	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
39	1,36667	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
39	0	GRADP	LinStatic	-1,137E-13	-18,934	0	0	0
39	0,68333	GRADP	LinStatic	-1,137E-13	-18,934	0	0	0
39	1,36667	GRADP	LinStatic	-1,137E-13	-18,934	0	0	0
39	0	GRADN	LinStatic	1,137E-13	18,934	0	0	0
39	0,68333	GRADN	LinStatic	1,137E-13	18,934	0	0	0
39	1,36667	GRADN	LinStatic	1,137E-13	18,934	0	0	0
39	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
39	0,68333	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
39	1,36667	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
39	0	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
39	0,68333	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
39	1,36667	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
39	0	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
39	0,68333	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
39	1,36667	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
39	0	STERR	LinStatic	16,235	-56,31	0	0	0
39	0,68333	STERR	LinStatic	16,235	-76,106	0	0	0
39	1,36667	STERR	LinStatic	16,235	-95,902	0	0	0
39	0	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
39	0,68333	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
39	1,36667	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
39	0	INCR	LinStatic	21,301	-73,881	0	0	0
39	0,68333	INCR	LinStatic	21,301	-99,854	0	0	0
39	1,36667	INCR	LinStatic	21,301	-125,828	0	0	0
39	0	SISMA_O	LinStatic	26,915	-54,943	0	0	0
39	0,68333	SISMA_O	LinStatic	26,915	-59,2	0	0	0
39	1,36667	SISMA_O	LinStatic	26,915	-63,457	0	0	0
39	0	SISMA_VA	LinStatic	30,779	3,188	0	0	0
39	0,68333	SISMA_VA	LinStatic	33,164	3,188	0	0	0
39	1,36667	SISMA_VA	LinStatic	35,548	3,188	0	0	0
39	0	SISMA_VB	LinStatic	-30,779	-3,188	0	0	0
39	0,68333	SISMA_VB	LinStatic	-33,164	-3,188	0	0	0
39	1,36667	SISMA_VB	LinStatic	-35,548	-3,188	0	0	0
40	0	PP	LinStatic	-171,699	21,389	0	0	0
40	0,68333	PP	LinStatic	-187,07	21,389	0	0	0
40	1,36667	PP	LinStatic	-202,44	21,389	0	0	0
40	0	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
40	0,68333	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
40	1,36667	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
40	0	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
40	0,68333	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
40	1,36667	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
40	0	TERRA_DX	LinStatic	10,51	38,258	0	0	0
40	0,68333	TERRA_DX	LinStatic	10,51	63,175	0	0	0
40	1,36667	TERRA_DX	LinStatic	10,51	92,074	0	0	0
40	0	TERMP	LinStatic	-2,274E-13	-7,484	0	0	0
40	0,68333	TERMP	LinStatic	-2,274E-13	-7,484	0	0	0
40	1,36667	TERMP	LinStatic	-2,274E-13	-7,484	0	0	0
40	0	TERMN	LinStatic	4,547E-13	22,452	0	0	0
40	0,68333	TERMN	LinStatic	4,547E-13	22,452	0	0	0
40	1,36667	TERMN	LinStatic	4,547E-13	22,452	0	0	0
40	0	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
40	0,68333	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
40	1,36667	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
40	0	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
40	0,68333	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
40	1,36667	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
40	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
40	0,68333	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
40	1,36667	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
40	0	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
40	0,68333	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
79 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
40	1,36667	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
40	0	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
40	0,68333	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
40	1,36667	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
40	0	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
40	0,68333	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
40	1,36667	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
40	0	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
40	0,68333	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
40	1,36667	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
40	0	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
40	0,68333	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
40	1,36667	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
40	0	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-54,943	0	0	0
40	0,68333	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-59,2	0	0	0
40	1,36667	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-63,457	0	0	0
40	0	SISMA_VA	LinStatic	30,779	-3,188	0	0	0
40	0,68333	SISMA_VA	LinStatic	33,164	-3,188	0	0	0
40	1,36667	SISMA_VA	LinStatic	35,548	-3,188	0	0	0
40	0	SISMA_VB	LinStatic	-30,779	3,188	0	0	0
40	0,68333	SISMA_VB	LinStatic	-33,164	3,188	0	0	0
40	1,36667	SISMA_VB	LinStatic	-35,548	3,188	0	0	0
41	0	PP	LinStatic	-140,958	-21,389	0	0	0
41	0,68333	PP	LinStatic	-156,329	-21,389	0	0	0
41	1,36667	PP	LinStatic	-171,699	-21,389	0	0	0
41	0	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
41	0,68333	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
41	1,36667	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
41	0	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-0,372	0	0	0
41	0,68333	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-17,324	0	0	0
41	1,36667	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-38,258	0	0	0
41	0	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
41	0,68333	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
41	1,36667	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
41	0	TERMP	LinStatic	2,501E-12	7,484	0	0	0
41	0,68333	TERMP	LinStatic	2,501E-12	7,484	0	0	0
41	1,36667	TERMP	LinStatic	2,501E-12	7,484	0	0	0
41	0	TERMN	LinStatic	-7,731E-12	-22,452	0	0	0
41	0,68333	TERMN	LinStatic	-7,731E-12	-22,452	0	0	0
41	1,36667	TERMN	LinStatic	-7,731E-12	-22,452	0	0	0
41	0	GRADP	LinStatic	-2,274E-13	-18,934	0	0	0
41	0,68333	GRADP	LinStatic	-2,274E-13	-18,934	0	0	0
41	1,36667	GRADP	LinStatic	-2,274E-13	-18,934	0	0	0
41	0	GRADN	LinStatic	2,274E-13	18,934	0	0	0
41	0,68333	GRADN	LinStatic	2,274E-13	18,934	0	0	0
41	1,36667	GRADN	LinStatic	2,274E-13	18,934	0	0	0
41	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
41	0,68333	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
41	1,36667	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
41	0	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
41	0,68333	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
41	1,36667	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
41	0	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
41	0,68333	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
41	1,36667	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
41	0	STERR	LinStatic	16,235	-16,717	0	0	0
41	0,68333	STERR	LinStatic	16,235	-36,514	0	0	0
41	1,36667	STERR	LinStatic	16,235	-56,31	0	0	0
41	0	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
41	0,68333	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
41	1,36667	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
41	0	INCR	LinStatic	21,301	-21,934	0	0	0
41	0,68333	INCR	LinStatic	21,301	-47,907	0	0	0
41	1,36667	INCR	LinStatic	21,301	-73,881	0	0	0
41	0	SISMA_O	LinStatic	26,915	-46,428	0	0	0
41	0,68333	SISMA_O	LinStatic	26,915	-50,685	0	0	0
41	1,36667	SISMA_O	LinStatic	26,915	-54,943	0	0	0
41	0	SISMA_VA	LinStatic	26,009	3,188	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
80 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
41	0,68333	SISMA_VA	LinStatic	28,394	3,188	0	0	0
41	1,36667	SISMA_VA	LinStatic	30,779	3,188	0	0	0
41	0	SISMA_VB	LinStatic	-26,009	-3,188	0	0	0
41	0,68333	SISMA_VB	LinStatic	-28,394	-3,188	0	0	0
41	1,36667	SISMA_VB	LinStatic	-30,779	-3,188	0	0	0
42	0	PP	LinStatic	-140,958	21,389	0	0	0
42	0,68333	PP	LinStatic	-156,329	21,389	0	0	0
42	1,36667	PP	LinStatic	-171,699	21,389	0	0	0
42	0	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
42	0,68333	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
42	1,36667	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
42	0	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
42	0,68333	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
42	1,36667	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
42	0	TERRA_DX	LinStatic	10,51	0,372	0	0	0
42	0,68333	TERRA_DX	LinStatic	10,51	17,324	0	0	0
42	1,36667	TERRA_DX	LinStatic	10,51	38,258	0	0	0
42	0	TERMP	LinStatic	-2,274E-13	-7,484	0	0	0
42	0,68333	TERMP	LinStatic	-2,274E-13	-7,484	0	0	0
42	1,36667	TERMP	LinStatic	-2,274E-13	-7,484	0	0	0
42	0	TERMN	LinStatic	4,547E-13	22,452	0	0	0
42	0,68333	TERMN	LinStatic	4,547E-13	22,452	0	0	0
42	1,36667	TERMN	LinStatic	4,547E-13	22,452	0	0	0
42	0	GRADP	LinStatic	-1,023E-12	18,934	0	0	0
42	0,68333	GRADP	LinStatic	-1,023E-12	18,934	0	0	0
42	1,36667	GRADP	LinStatic	-1,023E-12	18,934	0	0	0
42	0	GRADN	LinStatic	1,023E-12	-18,934	0	0	0
42	0,68333	GRADN	LinStatic	1,023E-12	-18,934	0	0	0
42	1,36667	GRADN	LinStatic	1,023E-12	-18,934	0	0	0
42	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
42	0,68333	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
42	1,36667	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
42	0	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
42	0,68333	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
42	1,36667	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
42	0	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
42	0,68333	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
42	1,36667	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
42	0	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
42	0,68333	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
42	1,36667	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
42	0	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
42	0,68333	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
42	1,36667	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
42	0	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
42	0,68333	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
42	1,36667	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
42	0	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-46,428	0	0	0
42	0,68333	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-50,685	0	0	0
42	1,36667	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-54,943	0	0	0
42	0	SISMA_VA	LinStatic	26,009	-3,188	0	0	0
42	0,68333	SISMA_VA	LinStatic	28,394	-3,188	0	0	0
42	1,36667	SISMA_VA	LinStatic	30,779	-3,188	0	0	0
42	0	SISMA_VB	LinStatic	-26,009	3,188	0	0	0
42	0,68333	SISMA_VB	LinStatic	-28,394	3,188	0	0	0
42	1,36667	SISMA_VB	LinStatic	-30,779	3,188	0	0	0
43	0	PP	LinStatic	-110,217	-21,389	0	0	0
43	0,68333	PP	LinStatic	-125,588	-21,389	0	0	0
43	1,36667	PP	LinStatic	-140,958	-21,389	0	0	0
43	0	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
43	0,68333	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
43	1,36667	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
43	0	TERRA_SX	LinStatic	10,51	21,585	0	0	0
43	0,68333	TERRA_SX	LinStatic	10,51	12,598	0	0	0
43	1,36667	TERRA_SX	LinStatic	10,51	-0,372	0	0	0
43	0	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
43	0,68333	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
43	1,36667	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
81 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
43	0	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
43	0,68333	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
43	1,36667	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
43	0	TERMN	LinStatic	-7,731E-12	-22,452	0	0	0
43	0,68333	TERMN	LinStatic	-7,731E-12	-22,452	0	0	0
43	1,36667	TERMN	LinStatic	-7,731E-12	-22,452	0	0	0
43	0	GRADP	LinStatic	-3,411E-13	-18,934	0	0	0
43	0,68333	GRADP	LinStatic	-3,411E-13	-18,934	0	0	0
43	1,36667	GRADP	LinStatic	-3,411E-13	-18,934	0	0	0
43	0	GRADN	LinStatic	3,411E-13	18,934	0	0	0
43	0,68333	GRADN	LinStatic	3,411E-13	18,934	0	0	0
43	1,36667	GRADN	LinStatic	3,411E-13	18,934	0	0	0
43	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
43	0,68333	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
43	1,36667	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
43	0	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
43	0,68333	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
43	1,36667	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
43	0	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
43	0,68333	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
43	1,36667	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
43	0	STERR	LinStatic	16,235	22,875	0	0	0
43	0,68333	STERR	LinStatic	16,235	3,079	0	0	0
43	1,36667	STERR	LinStatic	16,235	-16,717	0	0	0
43	0	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
43	0,68333	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
43	1,36667	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
43	0	INCR	LinStatic	21,301	30,013	0	0	0
43	0,68333	INCR	LinStatic	21,301	4,04	0	0	0
43	1,36667	INCR	LinStatic	21,301	-21,934	0	0	0
43	0	SISMA_O	LinStatic	26,915	-37,914	0	0	0
43	0,68333	SISMA_O	LinStatic	26,915	-42,171	0	0	0
43	1,36667	SISMA_O	LinStatic	26,915	-46,428	0	0	0
43	0	SISMA_VA	LinStatic	21,239	3,188	0	0	0
43	0,68333	SISMA_VA	LinStatic	23,624	3,188	0	0	0
43	1,36667	SISMA_VA	LinStatic	26,009	3,188	0	0	0
43	0	SISMA_VB	LinStatic	-21,239	-3,188	0	0	0
43	0,68333	SISMA_VB	LinStatic	-23,624	-3,188	0	0	0
43	1,36667	SISMA_VB	LinStatic	-26,009	-3,188	0	0	0
44	0	PP	LinStatic	-110,217	21,389	0	0	0
44	0,68333	PP	LinStatic	-125,588	21,389	0	0	0
44	1,36667	PP	LinStatic	-140,958	21,389	0	0	0
44	0	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
44	0,68333	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
44	1,36667	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
44	0	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
44	0,68333	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
44	1,36667	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
44	0	TERRA_DX	LinStatic	10,51	-21,585	0	0	0
44	0,68333	TERRA_DX	LinStatic	10,51	-12,598	0	0	0
44	1,36667	TERRA_DX	LinStatic	10,51	0,372	0	0	0
44	0	TERMP	LinStatic	2,274E-13	-7,484	0	0	0
44	0,68333	TERMP	LinStatic	2,274E-13	-7,484	0	0	0
44	1,36667	TERMP	LinStatic	2,274E-13	-7,484	0	0	0
44	0	TERMN	LinStatic	-9,095E-13	22,452	0	0	0
44	0,68333	TERMN	LinStatic	-9,095E-13	22,452	0	0	0
44	1,36667	TERMN	LinStatic	-9,095E-13	22,452	0	0	0
44	0	GRADP	LinStatic	-1,137E-12	18,934	0	0	0
44	0,68333	GRADP	LinStatic	-1,137E-12	18,934	0	0	0
44	1,36667	GRADP	LinStatic	-1,137E-12	18,934	0	0	0
44	0	GRADN	LinStatic	1,137E-12	-18,934	0	0	0
44	0,68333	GRADN	LinStatic	1,137E-12	-18,934	0	0	0
44	1,36667	GRADN	LinStatic	1,137E-12	-18,934	0	0	0
44	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
44	0,68333	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
44	1,36667	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
44	0	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
44	0,68333	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
82 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
44	1,36667	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
44	0	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
44	0,68333	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
44	1,36667	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
44	0	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
44	0,68333	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
44	1,36667	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
44	0	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
44	0,68333	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
44	1,36667	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
44	0	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
44	0,68333	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
44	1,36667	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
44	0	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-37,914	0	0	0
44	0,68333	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-42,171	0	0	0
44	1,36667	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-46,428	0	0	0
44	0	SISMA_VA	LinStatic	21,239	-3,188	0	0	0
44	0,68333	SISMA_VA	LinStatic	23,624	-3,188	0	0	0
44	1,36667	SISMA_VA	LinStatic	26,009	-3,188	0	0	0
44	0	SISMA_VB	LinStatic	-21,239	3,188	0	0	0
44	0,68333	SISMA_VB	LinStatic	-23,624	3,188	0	0	0
44	1,36667	SISMA_VB	LinStatic	-26,009	3,188	0	0	0
45	0	PP	LinStatic	-105,156	-21,389	0	0	0
45	0,1125	PP	LinStatic	-107,687	-21,389	0	0	0
45	0,225	PP	LinStatic	-110,217	-21,389	0	0	0
45	0	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
45	0,1125	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
45	0,225	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
45	0	TERRA_SX	LinStatic	10,51	23,673	0	0	0
45	0,1125	TERRA_SX	LinStatic	10,51	22,683	0	0	0
45	0,225	TERRA_SX	LinStatic	10,51	21,585	0	0	0
45	0	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
45	0,1125	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
45	0,225	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
45	0	TERMP	LinStatic	3,638E-12	7,484	0	0	0
45	0,1125	TERMP	LinStatic	3,638E-12	7,484	0	0	0
45	0,225	TERMP	LinStatic	3,638E-12	7,484	0	0	0
45	0	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
45	0,1125	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
45	0,225	TERMN	LinStatic	-7,276E-12	-22,452	0	0	0
45	0	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	-18,934	0	0	0
45	0,1125	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	-18,934	0	0	0
45	0,225	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	-18,934	0	0	0
45	0	GRADN	LinStatic	9,095E-13	18,934	0	0	0
45	0,1125	GRADN	LinStatic	9,095E-13	18,934	0	0	0
45	0,225	GRADN	LinStatic	9,095E-13	18,934	0	0	0
45	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
45	0,1125	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
45	0,225	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
45	0	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
45	0,1125	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
45	0,225	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
45	0	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
45	0,1125	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
45	0,225	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
45	0	STERR	LinStatic	16,235	29,393	0	0	0
45	0,1125	STERR	LinStatic	16,235	26,134	0	0	0
45	0,225	STERR	LinStatic	16,235	22,875	0	0	0
45	0	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
45	0,1125	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
45	0,225	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
45	0	INCR	LinStatic	21,301	38,565	0	0	0
45	0,1125	INCR	LinStatic	21,301	34,289	0	0	0
45	0,225	INCR	LinStatic	21,301	30,013	0	0	0
45	0	SISMA_O	LinStatic	26,915	-36,512	0	0	0
45	0,1125	SISMA_O	LinStatic	26,915	-37,213	0	0	0
45	0,225	SISMA_O	LinStatic	26,915	-37,914	0	0	0
45	0	SISMA_VA	LinStatic	20,454	3,188	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
83 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
45	0,1125	SISMA_VA	LinStatic	20,847	3,188	0	0	0
45	0,225	SISMA_VA	LinStatic	21,239	3,188	0	0	0
45	0	SISMA_VB	LinStatic	-20,454	-3,188	0	0	0
45	0,1125	SISMA_VB	LinStatic	-20,847	-3,188	0	0	0
45	0,225	SISMA_VB	LinStatic	-21,239	-3,188	0	0	0
46	0	PP	LinStatic	-105,156	21,389	0	0	0
46	0,1125	PP	LinStatic	-107,687	21,389	0	0	0
46	0,225	PP	LinStatic	-110,217	21,389	0	0	0
46	0	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
46	0,1125	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
46	0,225	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
46	0	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
46	0,1125	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
46	0,225	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
46	0	TERRA_DX	LinStatic	10,51	-23,673	0	0	0
46	0,1125	TERRA_DX	LinStatic	10,51	-22,683	0	0	0
46	0,225	TERRA_DX	LinStatic	10,51	-21,585	0	0	0
46	0	TERMP	LinStatic	9,095E-13	-7,484	0	0	0
46	0,1125	TERMP	LinStatic	9,095E-13	-7,484	0	0	0
46	0,225	TERMP	LinStatic	9,095E-13	-7,484	0	0	0
46	0	TERMN	LinStatic	0	22,452	0	0	0
46	0,1125	TERMN	LinStatic	0	22,452	0	0	0
46	0,225	TERMN	LinStatic	0	22,452	0	0	0
46	0	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
46	0,1125	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
46	0,225	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
46	0	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
46	0,1125	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
46	0,225	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
46	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
46	0,1125	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
46	0,225	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
46	0	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
46	0,1125	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
46	0,225	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
46	0	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
46	0,1125	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
46	0,225	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
46	0	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
46	0,1125	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
46	0,225	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
46	0	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
46	0,1125	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
46	0,225	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
46	0	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
46	0,1125	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
46	0,225	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
46	0	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-36,512	0	0	0
46	0,1125	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-37,213	0	0	0
46	0,225	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-37,914	0	0	0
46	0	SISMA_VA	LinStatic	20,454	-3,188	0	0	0
46	0,1125	SISMA_VA	LinStatic	20,847	-3,188	0	0	0
46	0,225	SISMA_VA	LinStatic	21,239	-3,188	0	0	0
46	0	SISMA_VB	LinStatic	-20,454	3,188	0	0	0
46	0,1125	SISMA_VB	LinStatic	-20,847	3,188	0	0	0
46	0,225	SISMA_VB	LinStatic	-21,239	3,188	0	0	0
47	0	PP	LinStatic	-100,095	-21,389	0	0	0
47	0,1125	PP	LinStatic	-102,626	-21,389	0	0	0
47	0,225	PP	LinStatic	-105,156	-21,389	0	0	0
47	0	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
47	0,1125	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
47	0,225	PERM	LinStatic	-26,7	0,864	0	0	0
47	0	TERRA_SX	LinStatic	10,51	25,329	0	0	0
47	0,1125	TERRA_SX	LinStatic	10,51	24,555	0	0	0
47	0,225	TERRA_SX	LinStatic	10,51	23,673	0	0	0
47	0	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
47	0,1125	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0
47	0,225	TERRA_DX	LinStatic	-10,51	25,329	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
84 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
47	0	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
47	0,1125	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
47	0,225	TERMP	LinStatic	2,728E-12	7,484	0	0	0
47	0	TERMN	LinStatic	-3,638E-12	-22,452	0	0	0
47	0,1125	TERMN	LinStatic	-3,638E-12	-22,452	0	0	0
47	0,225	TERMN	LinStatic	-3,638E-12	-22,452	0	0	0
47	0	GRADP	LinStatic	-4,547E-13	-18,934	0	0	0
47	0,1125	GRADP	LinStatic	-4,547E-13	-18,934	0	0	0
47	0,225	GRADP	LinStatic	-4,547E-13	-18,934	0	0	0
47	0	GRADN	LinStatic	4,547E-13	18,934	0	0	0
47	0,1125	GRADN	LinStatic	4,547E-13	18,934	0	0	0
47	0,225	GRADN	LinStatic	4,547E-13	18,934	0	0	0
47	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
47	0,1125	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
47	0,225	Qk_C	LinStatic	-134,434	14,81	0	0	0
47	0	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
47	0,1125	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
47	0,225	Qk_DX	LinStatic	-67,213	-0,88	0	0	0
47	0	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
47	0,1125	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
47	0,225	Qk_SX	LinStatic	-201,656	-0,88	0	0	0
47	0	STERR	LinStatic	16,235	35,911	0	0	0
47	0,1125	STERR	LinStatic	16,235	32,652	0	0	0
47	0,225	STERR	LinStatic	16,235	29,393	0	0	0
47	0	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
47	0,1125	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
47	0,225	FREN	LinStatic	36,556	-64,391	0	0	0
47	0	INCR	LinStatic	21,301	47,118	0	0	0
47	0,1125	INCR	LinStatic	21,301	42,841	0	0	0
47	0,225	INCR	LinStatic	21,301	38,565	0	0	0
47	0	SISMA_O	LinStatic	26,915	-35,11	0	0	0
47	0,1125	SISMA_O	LinStatic	26,915	-35,811	0	0	0
47	0,225	SISMA_O	LinStatic	26,915	-36,512	0	0	0
47	0	SISMA_VA	LinStatic	19,669	3,188	0	0	0
47	0,1125	SISMA_VA	LinStatic	20,062	3,188	0	0	0
47	0,225	SISMA_VA	LinStatic	20,454	3,188	0	0	0
47	0	SISMA_VB	LinStatic	-19,669	-3,188	0	0	0
47	0,1125	SISMA_VB	LinStatic	-20,062	-3,188	0	0	0
47	0,225	SISMA_VB	LinStatic	-20,454	-3,188	0	0	0
48	0	PP	LinStatic	-100,095	21,389	0	0	0
48	0,1125	PP	LinStatic	-102,626	21,389	0	0	0
48	0,225	PP	LinStatic	-105,156	21,389	0	0	0
48	0	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
48	0,1125	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
48	0,225	PERM	LinStatic	-26,7	-0,864	0	0	0
48	0	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
48	0,1125	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
48	0,225	TERRA_SX	LinStatic	-10,51	-25,329	0	0	0
48	0	TERRA_DX	LinStatic	10,51	-25,329	0	0	0
48	0,1125	TERRA_DX	LinStatic	10,51	-24,555	0	0	0
48	0,225	TERRA_DX	LinStatic	10,51	-23,673	0	0	0
48	0	TERMP	LinStatic	-9,095E-13	-7,484	0	0	0
48	0,1125	TERMP	LinStatic	-9,095E-13	-7,484	0	0	0
48	0,225	TERMP	LinStatic	-9,095E-13	-7,484	0	0	0
48	0	TERMN	LinStatic	3,638E-12	22,452	0	0	0
48	0,1125	TERMN	LinStatic	3,638E-12	22,452	0	0	0
48	0,225	TERMN	LinStatic	3,638E-12	22,452	0	0	0
48	0	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
48	0,1125	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
48	0,225	GRADP	LinStatic	-9,095E-13	18,934	0	0	0
48	0	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
48	0,1125	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
48	0,225	GRADN	LinStatic	9,095E-13	-18,934	0	0	0
48	0	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
48	0,1125	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
48	0,225	Qk_C	LinStatic	-134,434	-14,81	0	0	0
48	0	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
48	0,1125	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
85 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
48	0,225	Qk_DX	LinStatic	-201,656	0,88	0	0	0
48	0	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
48	0,1125	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
48	0,225	Qk_SX	LinStatic	-67,213	0,88	0	0	0
48	0	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
48	0,1125	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
48	0,225	STERR	LinStatic	-16,235	-35,911	0	0	0
48	0	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
48	0,1125	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
48	0,225	FREN	LinStatic	-36,556	-64,391	0	0	0
48	0	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
48	0,1125	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
48	0,225	INCR	LinStatic	-21,301	-47,118	0	0	0
48	0	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-35,11	0	0	0
48	0,1125	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-35,811	0	0	0
48	0,225	SISMA_O	LinStatic	-26,915	-36,512	0	0	0
48	0	SISMA_VA	LinStatic	19,669	-3,188	0	0	0
48	0,1125	SISMA_VA	LinStatic	20,062	-3,188	0	0	0
48	0,225	SISMA_VA	LinStatic	20,454	-3,188	0	0	0
48	0	SISMA_VB	LinStatic	-19,669	3,188	0	0	0
48	0,1125	SISMA_VB	LinStatic	-20,062	3,188	0	0	0
48	0,225	SISMA_VB	LinStatic	-20,454	3,188	0	0	0
49	0	PP	LinStatic	21,389	-100,095	0	0	0
49	0,225	PP	LinStatic	21,389	-95,034	0	0	0
49	0	PERM	LinStatic	-0,864	-26,7	0	0	0
49	0,225	PERM	LinStatic	-0,864	-25,35	0	0	0
49	0	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
49	0,225	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
49	0	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
49	0,225	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
49	0	TERMP	LinStatic	-7,484	2,046E-12	0	0	0
49	0,225	TERMP	LinStatic	-7,484	2,046E-12	0	0	0
49	0	TERMN	LinStatic	22,452	-6,366E-12	0	0	0
49	0,225	TERMN	LinStatic	22,452	-6,366E-12	0	0	0
49	0	GRADP	LinStatic	18,934	-2,274E-13	0	0	0
49	0,225	GRADP	LinStatic	18,934	-2,274E-13	0	0	0
49	0	GRADN	LinStatic	-18,934	2,274E-13	0	0	0
49	0,225	GRADN	LinStatic	-18,934	2,274E-13	0	0	0
49	0	Qk_C	LinStatic	-14,81	-134,434	0	0	0
49	0,225	Qk_C	LinStatic	-14,81	-132,409	0	0	0
49	0	Qk_DX	LinStatic	0,88	-67,213	0	0	0
49	0,225	Qk_DX	LinStatic	0,88	-65,188	0	0	0
49	0	Qk_SX	LinStatic	0,88	-201,656	0	0	0
49	0,225	Qk_SX	LinStatic	0,88	-185,314	0	0	0
49	0	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
49	0,225	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
49	0	FREN	LinStatic	64,391	36,556	0	0	0
49	0,225	FREN	LinStatic	61,136	36,556	0	0	0
49	0	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
49	0,225	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
49	0	SISMA_O	LinStatic	35,11	26,915	0	0	0
49	0,225	SISMA_O	LinStatic	33,335	26,915	0	0	0
49	0	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	19,669	0	0	0
49	0,225	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	18,675	0	0	0
49	0	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-19,669	0	0	0
49	0,225	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-18,675	0	0	0
50	0	PP	LinStatic	21,389	-95,034	0	0	0
50	0,225	PP	LinStatic	21,389	-89,973	0	0	0
50	0	PERM	LinStatic	-0,864	-25,35	0	0	0
50	0,225	PERM	LinStatic	-0,864	-24	0	0	0
50	0	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
50	0,225	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
50	0	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
50	0,225	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
50	0	TERMP	LinStatic	-7,484	1,819E-12	0	0	0
50	0,225	TERMP	LinStatic	-7,484	1,819E-12	0	0	0
50	0	TERMN	LinStatic	22,452	-7,276E-12	0	0	0
50	0,225	TERMN	LinStatic	22,452	-7,276E-12	0	0	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
86 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
50	0	GRADP	LinStatic	18,934	4,547E-13	0	0	0
50	0,225	GRADP	LinStatic	18,934	4,547E-13	0	0	0
50	0	GRADN	LinStatic	-18,934	-4,547E-13	0	0	0
50	0,225	GRADN	LinStatic	-18,934	-4,547E-13	0	0	0
50	0	Qk_C	LinStatic	-14,81	-132,41	0	0	0
50	0,225	Qk_C	LinStatic	-14,81	-130,385	0	0	0
50	0	Qk_DX	LinStatic	0,88	-65,188	0	0	0
50	0,225	Qk_DX	LinStatic	0,88	-63,163	0	0	0
50	0	Qk_SX	LinStatic	0,88	-185,314	0	0	0
50	0,225	Qk_SX	LinStatic	0,88	-168,972	0	0	0
50	0	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
50	0,225	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
50	0	FREN	LinStatic	61,136	36,556	0	0	0
50	0,225	FREN	LinStatic	57,88	36,556	0	0	0
50	0	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
50	0,225	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
50	0	SISMA_O	LinStatic	33,335	26,915	0	0	0
50	0,225	SISMA_O	LinStatic	31,56	26,915	0	0	0
50	0	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	18,674	0	0	0
50	0,225	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	17,68	0	0	0
50	0	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-18,674	0	0	0
50	0,225	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-17,68	0	0	0
51	0	PP	LinStatic	21,389	-89,973	0	0	0
51	0,41944	PP	LinStatic	21,389	-80,539	0	0	0
51	0,83889	PP	LinStatic	21,389	-71,104	0	0	0
51	1,25833	PP	LinStatic	21,389	-61,669	0	0	0
51	1,67778	PP	LinStatic	21,389	-52,235	0	0	0
51	2,09722	PP	LinStatic	21,389	-42,8	0	0	0
51	2,51667	PP	LinStatic	21,389	-33,365	0	0	0
51	0	PERM	LinStatic	-0,864	-24	0	0	0
51	0,41944	PERM	LinStatic	-0,864	-21,483	0	0	0
51	0,83889	PERM	LinStatic	-0,864	-18,967	0	0	0
51	1,25833	PERM	LinStatic	-0,864	-16,45	0	0	0
51	1,67778	PERM	LinStatic	-0,864	-13,933	0	0	0
51	2,09722	PERM	LinStatic	-0,864	-11,417	0	0	0
51	2,51667	PERM	LinStatic	-0,864	-8,9	0	0	0
51	0	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
51	0,41944	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
51	0,83889	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
51	1,25833	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
51	1,67778	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
51	2,09722	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
51	2,51667	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
51	0	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
51	0,41944	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
51	0,83889	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
51	1,25833	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
51	1,67778	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
51	2,09722	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
51	2,51667	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
51	0	TERMP	LinStatic	-7,484	1,991E-12	0	0	0
51	0,41944	TERMP	LinStatic	-7,484	1,991E-12	0	0	0
51	0,83889	TERMP	LinStatic	-7,484	1,991E-12	0	0	0
51	1,25833	TERMP	LinStatic	-7,484	1,991E-12	0	0	0
51	1,67778	TERMP	LinStatic	-7,484	1,991E-12	0	0	0
51	2,09722	TERMP	LinStatic	-7,484	1,991E-12	0	0	0
51	2,51667	TERMP	LinStatic	-7,484	1,991E-12	0	0	0
51	0	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
51	0,41944	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
51	0,83889	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
51	1,25833	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
51	1,67778	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
51	2,09722	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
51	2,51667	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
51	0	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
51	0,41944	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
51	0,83889	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
51	1,25833	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
87 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
51	1,67778	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
51	2,09722	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
51	2,51667	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
51	0	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
51	0,41944	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
51	0,83889	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
51	1,25833	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
51	1,67778	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
51	2,09722	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
51	2,51667	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
51	0	Qk_C	LinStatic	-14,81	-130,385	0	0	0
51	0,41944	Qk_C	LinStatic	-14,81	-126,61	0	0	0
51	0,83889	Qk_C	LinStatic	-14,81	-122,835	0	0	0
51	1,25833	Qk_C	LinStatic	-14,81	-119,06	0	0	0
51	1,67778	Qk_C	LinStatic	-14,81	-115,285	0	0	0
51	2,09722	Qk_C	LinStatic	-14,81	-111,51	0	0	0
51	2,51667	Qk_C	LinStatic	-14,81	-107,735	0	0	0
51	0	Qk_DX	LinStatic	0,88	-63,163	0	0	0
51	0,41944	Qk_DX	LinStatic	0,88	-59,388	0	0	0
51	0,83889	Qk_DX	LinStatic	0,88	-55,613	0	0	0
51	1,25833	Qk_DX	LinStatic	0,88	-51,838	0	0	0
51	1,67778	Qk_DX	LinStatic	0,88	-48,063	0	0	0
51	2,09722	Qk_DX	LinStatic	0,88	-44,288	0	0	0
51	2,51667	Qk_DX	LinStatic	0,88	-40,513	0	0	0
51	0	Qk_SX	LinStatic	0,88	-168,972	0	0	0
51	0,41944	Qk_SX	LinStatic	0,88	-138,508	0	0	0
51	0,83889	Qk_SX	LinStatic	0,88	-108,044	0	0	0
51	1,25833	Qk_SX	LinStatic	0,88	-77,58	0	0	0
51	1,67778	Qk_SX	LinStatic	0,88	-47,115	0	0	0
51	2,09722	Qk_SX	LinStatic	0,88	-16,651	0	0	0
51	2,51667	Qk_SX	LinStatic	0,88	13,813	0	0	0
51	0	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
51	0,41944	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
51	0,83889	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
51	1,25833	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
51	1,67778	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
51	2,09722	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
51	2,51667	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
51	0	FREN	LinStatic	57,88	36,556	0	0	0
51	0,41944	FREN	LinStatic	51,811	36,556	0	0	0
51	0,83889	FREN	LinStatic	45,741	36,556	0	0	0
51	1,25833	FREN	LinStatic	39,672	36,556	0	0	0
51	1,67778	FREN	LinStatic	33,603	36,556	0	0	0
51	2,09722	FREN	LinStatic	27,533	36,556	0	0	0
51	2,51667	FREN	LinStatic	21,464	36,556	0	0	0
51	0	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
51	0,41944	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
51	0,83889	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
51	1,25833	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
51	1,67778	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
51	2,09722	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
51	2,51667	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
51	0	SISMA_O	LinStatic	31,56	26,915	0	0	0
51	0,41944	SISMA_O	LinStatic	28,251	26,915	0	0	0
51	0,83889	SISMA_O	LinStatic	24,941	26,915	0	0	0
51	1,25833	SISMA_O	LinStatic	21,632	26,915	0	0	0
51	1,67778	SISMA_O	LinStatic	18,322	26,915	0	0	0
51	2,09722	SISMA_O	LinStatic	15,013	26,915	0	0	0
51	2,51667	SISMA_O	LinStatic	11,704	26,915	0	0	0
51	0	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	17,68	0	0	0
51	0,41944	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	15,826	0	0	0
51	0,83889	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	13,972	0	0	0
51	1,25833	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	12,118	0	0	0
51	1,67778	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	10,264	0	0	0
51	2,09722	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	8,41	0	0	0
51	2,51667	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	6,556	0	0	0
51	0	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-17,68	0	0	0
51	0,41944	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-15,826	0	0	0



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
88 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
51	0,83889	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-13,972	0	0	0
51	1,25833	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-12,118	0	0	0
51	1,67778	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-10,264	0	0	0
51	2,09722	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-8,41	0	0	0
51	2,51667	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-6,556	0	0	0
52	0	PP	LinStatic	21,389	-33,365	0	0	0
52	0,49444	PP	LinStatic	21,389	-22,243	0	0	0
52	0,98889	PP	LinStatic	21,389	-11,122	0	0	0
52	1,48333	PP	LinStatic	21,389	-1,157E-11	0	0	0
52	1,97778	PP	LinStatic	21,389	11,122	0	0	0
52	2,47222	PP	LinStatic	21,389	22,243	0	0	0
52	2,96667	PP	LinStatic	21,389	33,365	0	0	0
52	0	PERM	LinStatic	-0,864	-8,9	0	0	0
52	0,49444	PERM	LinStatic	-0,864	-5,933	0	0	0
52	0,98889	PERM	LinStatic	-0,864	-2,967	0	0	0
52	1,48333	PERM	LinStatic	-0,864	-1,227E-12	0	0	0
52	1,97778	PERM	LinStatic	-0,864	2,967	0	0	0
52	2,47222	PERM	LinStatic	-0,864	5,933	0	0	0
52	2,96667	PERM	LinStatic	-0,864	8,9	0	0	0
52	0	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
52	0,49444	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
52	0,98889	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
52	1,48333	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
52	1,97778	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
52	2,47222	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
52	2,96667	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
52	0	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
52	0,49444	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
52	0,98889	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
52	1,48333	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
52	1,97778	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
52	2,47222	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
52	2,96667	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
52	0	TERMP	LinStatic	-7,484	1,968E-12	0	0	0
52	0,49444	TERMP	LinStatic	-7,484	1,968E-12	0	0	0
52	0,98889	TERMP	LinStatic	-7,484	1,968E-12	0	0	0
52	1,48333	TERMP	LinStatic	-7,484	1,968E-12	0	0	0
52	1,97778	TERMP	LinStatic	-7,484	1,968E-12	0	0	0
52	2,47222	TERMP	LinStatic	-7,484	1,968E-12	0	0	0
52	2,96667	TERMP	LinStatic	-7,484	1,968E-12	0	0	0
52	0	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
52	0,49444	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
52	0,98889	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
52	1,48333	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
52	1,97778	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
52	2,47222	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
52	2,96667	TERMN	LinStatic	22,452	-5,983E-12	0	0	0
52	0	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
52	0,49444	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
52	0,98889	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
52	1,48333	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
52	1,97778	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
52	2,47222	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
52	2,96667	GRADP	LinStatic	18,934	2,842E-14	0	0	0
52	0	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
52	0,49444	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
52	0,98889	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
52	1,48333	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
52	1,97778	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
52	2,47222	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
52	2,96667	GRADN	LinStatic	-18,934	-2,842E-14	0	0	0
52	0	Qk_C	LinStatic	-14,81	-107,735	0	0	0
52	0,49444	Qk_C	LinStatic	-14,81	-71,823	0	0	0
52	0,98889	Qk_C	LinStatic	-14,81	-35,912	0	0	0
52	1,48333	Qk_C	LinStatic	-14,81	-5,017E-12	0	0	0
52	1,97778	Qk_C	LinStatic	-14,81	35,911	0	0	0
52	2,47222	Qk_C	LinStatic	-14,81	71,823	0	0	0
52	2,96667	Qk_C	LinStatic	-14,81	107,734	0	0	0

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
52	0	Qk_DX	LinStatic	0,88	-40,513	0	0	0
52	0,49444	Qk_DX	LinStatic	0,88	-36,063	0	0	0
52	0,98889	Qk_DX	LinStatic	0,88	-31,613	0	0	0
52	1,48333	Qk_DX	LinStatic	0,88	-27,163	0	0	0
52	1,97778	Qk_DX	LinStatic	0,88	-22,713	0	0	0
52	2,47222	Qk_DX	LinStatic	0,88	-18,263	0	0	0
52	2,96667	Qk_DX	LinStatic	0,88	-13,813	0	0	0
52	0	Qk_SX	LinStatic	0,88	13,813	0	0	0
52	0,49444	Qk_SX	LinStatic	0,88	18,263	0	0	0
52	0,98889	Qk_SX	LinStatic	0,88	22,713	0	0	0
52	1,48333	Qk_SX	LinStatic	0,88	27,163	0	0	0
52	1,97778	Qk_SX	LinStatic	0,88	31,613	0	0	0
52	2,47222	Qk_SX	LinStatic	0,88	36,063	0	0	0
52	2,96667	Qk_SX	LinStatic	0,88	40,513	0	0	0
52	0	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
52	0,49444	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
52	0,98889	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
52	1,48333	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
52	1,97778	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
52	2,47222	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
52	2,96667	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
52	0	FREN	LinStatic	21,464	36,556	0	0	0
52	0,49444	FREN	LinStatic	14,309	36,556	0	0	0
52	0,98889	FREN	LinStatic	7,155	36,556	0	0	0
52	1,48333	FREN	LinStatic	7,075E-10	36,556	0	0	0
52	1,97778	FREN	LinStatic	-7,155	36,556	0	0	0
52	2,47222	FREN	LinStatic	-14,309	36,556	0	0	0
52	2,96667	FREN	LinStatic	-21,464	36,556	0	0	0
52	0	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
52	0,49444	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
52	0,98889	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
52	1,48333	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
52	1,97778	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
52	2,47222	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
52	2,96667	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
52	0	SISMA_O	LinStatic	11,704	26,915	0	0	0
52	0,49444	SISMA_O	LinStatic	7,802	26,915	0	0	0
52	0,98889	SISMA_O	LinStatic	3,901	26,915	0	0	0
52	1,48333	SISMA_O	LinStatic	7,018E-10	26,915	0	0	0
52	1,97778	SISMA_O	LinStatic	-3,901	26,915	0	0	0
52	2,47222	SISMA_O	LinStatic	-7,802	26,915	0	0	0
52	2,96667	SISMA_O	LinStatic	-11,703	26,915	0	0	0
52	0	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	6,556	0	0	0
52	0,49444	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	4,371	0	0	0
52	0,98889	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	2,185	0	0	0
52	1,48333	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	1,245E-12	0	0	0
52	1,97778	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-2,185	0	0	0
52	2,47222	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-4,371	0	0	0
52	2,96667	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-6,556	0	0	0
52	0	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-6,556	0	0	0
52	0,49444	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-4,371	0	0	0
52	0,98889	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-2,185	0	0	0
52	1,48333	SISMA_VB	LinStatic	3,188	-1,245E-12	0	0	0
52	1,97778	SISMA_VB	LinStatic	3,188	2,185	0	0	0
52	2,47222	SISMA_VB	LinStatic	3,188	4,371	0	0	0
52	2,96667	SISMA_VB	LinStatic	3,188	6,556	0	0	0
53	0	PP	LinStatic	21,389	33,365	0	0	0
53	0,41944	PP	LinStatic	21,389	42,8	0	0	0
53	0,83889	PP	LinStatic	21,389	52,235	0	0	0
53	1,25833	PP	LinStatic	21,389	61,669	0	0	0
53	1,67778	PP	LinStatic	21,389	71,104	0	0	0
53	2,09722	PP	LinStatic	21,389	80,539	0	0	0
53	2,51667	PP	LinStatic	21,389	89,973	0	0	0
53	0	PERM	LinStatic	-0,864	8,9	0	0	0
53	0,41944	PERM	LinStatic	-0,864	11,417	0	0	0
53	0,83889	PERM	LinStatic	-0,864	13,933	0	0	0
53	1,25833	PERM	LinStatic	-0,864	16,45	0	0	0
53	1,67778	PERM	LinStatic	-0,864	18,967	0	0	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
90 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
53	2,09722	PERM	LinStatic	-0,864	21,483	0	0	0
53	2,51667	PERM	LinStatic	-0,864	24	0	0	0
53	0	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
53	0,41944	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
53	0,83889	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
53	1,25833	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
53	1,67778	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
53	2,09722	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
53	2,51667	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
53	0	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
53	0,41944	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
53	0,83889	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
53	1,25833	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
53	1,67778	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
53	2,09722	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
53	2,51667	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
53	0	TERMP	LinStatic	-7,484	1,965E-12	0	0	0
53	0,41944	TERMP	LinStatic	-7,484	1,965E-12	0	0	0
53	0,83889	TERMP	LinStatic	-7,484	1,965E-12	0	0	0
53	1,25833	TERMP	LinStatic	-7,484	1,965E-12	0	0	0
53	1,67778	TERMP	LinStatic	-7,484	1,965E-12	0	0	0
53	2,09722	TERMP	LinStatic	-7,484	1,965E-12	0	0	0
53	2,51667	TERMP	LinStatic	-7,484	1,965E-12	0	0	0
53	0	TERMN	LinStatic	22,452	-5,961E-12	0	0	0
53	0,41944	TERMN	LinStatic	22,452	-5,961E-12	0	0	0
53	0,83889	TERMN	LinStatic	22,452	-5,961E-12	0	0	0
53	1,25833	TERMN	LinStatic	22,452	-5,961E-12	0	0	0
53	1,67778	TERMN	LinStatic	22,452	-5,961E-12	0	0	0
53	2,09722	TERMN	LinStatic	22,452	-5,961E-12	0	0	0
53	2,51667	TERMN	LinStatic	22,452	-5,961E-12	0	0	0
53	0	GRADP	LinStatic	18,934	0	0	0	0
53	0,41944	GRADP	LinStatic	18,934	0	0	0	0
53	0,83889	GRADP	LinStatic	18,934	0	0	0	0
53	1,25833	GRADP	LinStatic	18,934	0	0	0	0
53	1,67778	GRADP	LinStatic	18,934	0	0	0	0
53	2,09722	GRADP	LinStatic	18,934	0	0	0	0
53	2,51667	GRADP	LinStatic	18,934	0	0	0	0
53	0	GRADN	LinStatic	-18,934	0	0	0	0
53	0,41944	GRADN	LinStatic	-18,934	0	0	0	0
53	0,83889	GRADN	LinStatic	-18,934	0	0	0	0
53	1,25833	GRADN	LinStatic	-18,934	0	0	0	0
53	1,67778	GRADN	LinStatic	-18,934	0	0	0	0
53	2,09722	GRADN	LinStatic	-18,934	0	0	0	0
53	2,51667	GRADN	LinStatic	-18,934	0	0	0	0
53	0	Qk_C	LinStatic	-14,81	107,734	0	0	0
53	0,41944	Qk_C	LinStatic	-14,81	111,509	0	0	0
53	0,83889	Qk_C	LinStatic	-14,81	115,284	0	0	0
53	1,25833	Qk_C	LinStatic	-14,81	119,059	0	0	0
53	1,67778	Qk_C	LinStatic	-14,81	122,834	0	0	0
53	2,09722	Qk_C	LinStatic	-14,81	126,609	0	0	0
53	2,51667	Qk_C	LinStatic	-14,81	130,384	0	0	0
53	0	Qk_DX	LinStatic	0,88	-13,813	0	0	0
53	0,41944	Qk_DX	LinStatic	0,88	16,651	0	0	0
53	0,83889	Qk_DX	LinStatic	0,88	47,115	0	0	0
53	1,25833	Qk_DX	LinStatic	0,88	77,58	0	0	0
53	1,67778	Qk_DX	LinStatic	0,88	108,044	0	0	0
53	2,09722	Qk_DX	LinStatic	0,88	138,508	0	0	0
53	2,51667	Qk_DX	LinStatic	0,88	168,972	0	0	0
53	0	Qk_SX	LinStatic	0,88	40,513	0	0	0
53	0,41944	Qk_SX	LinStatic	0,88	44,288	0	0	0
53	0,83889	Qk_SX	LinStatic	0,88	48,063	0	0	0
53	1,25833	Qk_SX	LinStatic	0,88	51,838	0	0	0
53	1,67778	Qk_SX	LinStatic	0,88	55,613	0	0	0
53	2,09722	Qk_SX	LinStatic	0,88	59,388	0	0	0
53	2,51667	Qk_SX	LinStatic	0,88	63,163	0	0	0
53	0	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
53	0,41944	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
53	0,83889	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
91 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
53	1,25833	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
53	1,67778	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
53	2,09722	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
53	2,51667	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
53	0	FREN	LinStatic	-21,464	36,556	0	0	0
53	0,41944	FREN	LinStatic	-27,533	36,556	0	0	0
53	0,83889	FREN	LinStatic	-33,603	36,556	0	0	0
53	1,25833	FREN	LinStatic	-39,672	36,556	0	0	0
53	1,67778	FREN	LinStatic	-45,741	36,556	0	0	0
53	2,09722	FREN	LinStatic	-51,811	36,556	0	0	0
53	2,51667	FREN	LinStatic	-57,88	36,556	0	0	0
53	0	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
53	0,41944	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
53	0,83889	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
53	1,25833	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
53	1,67778	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
53	2,09722	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
53	2,51667	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
53	0	SISMA_O	LinStatic	-11,703	26,915	0	0	0
53	0,41944	SISMA_O	LinStatic	-15,013	26,915	0	0	0
53	0,83889	SISMA_O	LinStatic	-18,322	26,915	0	0	0
53	1,25833	SISMA_O	LinStatic	-21,632	26,915	0	0	0
53	1,67778	SISMA_O	LinStatic	-24,941	26,915	0	0	0
53	2,09722	SISMA_O	LinStatic	-28,251	26,915	0	0	0
53	2,51667	SISMA_O	LinStatic	-31,56	26,915	0	0	0
53	0	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-6,556	0	0	0
53	0,41944	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-8,41	0	0	0
53	0,83889	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-10,264	0	0	0
53	1,25833	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-12,118	0	0	0
53	1,67778	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-13,972	0	0	0
53	2,09722	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-15,826	0	0	0
53	2,51667	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-17,68	0	0	0
53	0	SISMA_VB	LinStatic	3,188	6,556	0	0	0
53	0,41944	SISMA_VB	LinStatic	3,188	8,41	0	0	0
53	0,83889	SISMA_VB	LinStatic	3,188	10,264	0	0	0
53	1,25833	SISMA_VB	LinStatic	3,188	12,118	0	0	0
53	1,67778	SISMA_VB	LinStatic	3,188	13,972	0	0	0
53	2,09722	SISMA_VB	LinStatic	3,188	15,826	0	0	0
53	2,51667	SISMA_VB	LinStatic	3,188	17,68	0	0	0
54	0	PP	LinStatic	21,389	89,973	0	0	0
54	0,225	PP	LinStatic	21,389	95,034	0	0	0
54	0	PERM	LinStatic	-0,864	24	0	0	0
54	0,225	PERM	LinStatic	-0,864	25,35	0	0	0
54	0	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
54	0,225	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
54	0	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
54	0,225	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
54	0	TERMP	LinStatic	-7,484	2,274E-12	0	0	0
54	0,225	TERMP	LinStatic	-7,484	2,274E-12	0	0	0
54	0	TERMN	LinStatic	22,452	-6,366E-12	0	0	0
54	0,225	TERMN	LinStatic	22,452	-6,366E-12	0	0	0
54	0	GRADP	LinStatic	18,934	-4,547E-13	0	0	0
54	0,225	GRADP	LinStatic	18,934	-4,547E-13	0	0	0
54	0	GRADN	LinStatic	-18,934	4,547E-13	0	0	0
54	0,225	GRADN	LinStatic	-18,934	4,547E-13	0	0	0
54	0	Qk_C	LinStatic	-14,81	130,384	0	0	0
54	0,225	Qk_C	LinStatic	-14,81	132,409	0	0	0
54	0	Qk_DX	LinStatic	0,88	168,972	0	0	0
54	0,225	Qk_DX	LinStatic	0,88	185,314	0	0	0
54	0	Qk_SX	LinStatic	0,88	63,163	0	0	0
54	0,225	Qk_SX	LinStatic	0,88	65,188	0	0	0
54	0	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
54	0,225	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
54	0	FREN	LinStatic	-57,88	36,556	0	0	0
54	0,225	FREN	LinStatic	-61,136	36,556	0	0	0
54	0	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
54	0,225	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
54	0	SISMA_O	LinStatic	-31,56	26,915	0	0	0



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
92 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 1 of 2

Frame	Station m	OutputCase	CaseType	P KN	V2 KN	V3 KN	T KN-m	M2 KN-m
54	0,225	SISMA_O	LinStatic	-33,335	26,915	0	0	0
54	0	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-17,68	0	0	0
54	0,225	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-18,675	0	0	0
54	0	SISMA_VB	LinStatic	3,188	17,68	0	0	0
54	0,225	SISMA_VB	LinStatic	3,188	18,675	0	0	0
55	0	PP	LinStatic	21,389	95,034	0	0	0
55	0,225	PP	LinStatic	21,389	100,095	0	0	0
55	0	PERM	LinStatic	-0,864	25,35	0	0	0
55	0,225	PERM	LinStatic	-0,864	26,7	0	0	0
55	0	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
55	0,225	TERRA_SX	LinStatic	-25,329	10,51	0	0	0
55	0	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
55	0,225	TERRA_DX	LinStatic	-25,329	-10,51	0	0	0
55	0	TERMP	LinStatic	-7,484	2,274E-12	0	0	0
55	0,225	TERMP	LinStatic	-7,484	2,274E-12	0	0	0
55	0	TERMN	LinStatic	22,452	-4,547E-12	0	0	0
55	0,225	TERMN	LinStatic	22,452	-4,547E-12	0	0	0
55	0	GRADP	LinStatic	18,934	-9,095E-13	0	0	0
55	0,225	GRADP	LinStatic	18,934	-9,095E-13	0	0	0
55	0	GRADN	LinStatic	-18,934	9,095E-13	0	0	0
55	0,225	GRADN	LinStatic	-18,934	9,095E-13	0	0	0
55	0	Qk_C	LinStatic	-14,81	132,41	0	0	0
55	0,225	Qk_C	LinStatic	-14,81	134,435	0	0	0
55	0	Qk_DX	LinStatic	0,88	185,314	0	0	0
55	0,225	Qk_DX	LinStatic	0,88	201,656	0	0	0
55	0	Qk_SX	LinStatic	0,88	65,188	0	0	0
55	0,225	Qk_SX	LinStatic	0,88	67,213	0	0	0
55	0	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
55	0,225	STERR	LinStatic	-35,911	16,235	0	0	0
55	0	FREN	LinStatic	-61,136	36,556	0	0	0
55	0,225	FREN	LinStatic	-64,391	36,556	0	0	0
55	0	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
55	0,225	INCR	LinStatic	-47,118	21,301	0	0	0
55	0	SISMA_O	LinStatic	-33,335	26,915	0	0	0
55	0,225	SISMA_O	LinStatic	-35,11	26,915	0	0	0
55	0	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-18,675	0	0	0
55	0,225	SISMA_VA	LinStatic	-3,188	-19,669	0	0	0
55	0	SISMA_VB	LinStatic	3,188	18,675	0	0	0
55	0,225	SISMA_VB	LinStatic	3,188	19,669	0	0	0

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
1	0	PP	190,6469	1-1	0
1	0,225	PP	143,8416	1-1	0,225
1	0	PERM	21,3928	1-1	0
1	0,225	PERM	15,5452	1-1	0,225
1	0	TERRA_SX	99,8097	1-1	0
1	0,225	TERRA_SX	101,656	1-1	0,225
1	0	TERRA_DX	-71,3269	1-1	0
1	0,225	TERRA_DX	-73,1816	1-1	0,225
1	0	TERMP	-20,7667	1-1	0
1	0,225	TERMP	-20,7605	1-1	0,225
1	0	TERMN	62,3	1-1	0
1	0,225	TERMN	62,2816	1-1	0,225
1	0	GRADP	13,0543	1-1	0
1	0,225	GRADP	13,0505	1-1	0,225
1	0	GRADN	-13,0543	1-1	0
1	0,225	GRADN	-13,0505	1-1	0,225
1	0	Qk_C	100,5008	1-1	0
1	0,225	Qk_C	71,0604	1-1	0,225
1	0	Qk_DX	92,1903	1-1	0
1	0,225	Qk_DX	76,7956	1-1	0,225
1	0	Qk_SX	130,4468	1-1	0
1	0,225	Qk_SX	86,9545	1-1	0,225
1	0	STERR	126,5441	1-1	0



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
93 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
1	0,225	STERR	129,4756	1-1	0,225
1	0	FREN	162,5046	1-1	0
1	0,225	FREN	169,469	1-1	0,225
1	0	INCR	166,0318	1-1	0
1	0,225	INCR	169,878	1-1	0,225
1	0	SISMA_O	136,9762	1-1	0
1	0,225	SISMA_O	142,0362	1-1	0,225
1	0	SISMA_VA	-32,9106	1-1	0
1	0,225	SISMA_VA	-24,7421	1-1	0,225
1	0	SISMA_VB	32,9106	1-1	0
1	0,225	SISMA_VB	24,7421	1-1	0,225
2	0	PP	143,8416	2-1	0
2	0,225	PP	99,5721	2-1	0,225
2	0	PERM	15,5452	2-1	0
2	0,225	PERM	10,0158	2-1	0,225
2	0	TERRA_SX	101,656	2-1	0
2	0,225	TERRA_SX	102,5222	2-1	0,225
2	0	TERRA_DX	-73,1816	2-1	0
2	0,225	TERRA_DX	-74,0704	2-1	0,225
2	0	TERMP	-20,7605	2-1	0
2	0,225	TERMP	-20,744	2-1	0,225
2	0	TERMN	62,2816	2-1	0
2	0,225	TERMN	62,2321	2-1	0,225
2	0	GRADP	13,0505	2-1	0
2	0,225	GRADP	13,0401	2-1	0,225
2	0	GRADN	-13,0505	2-1	0
2	0,225	GRADN	-13,0401	2-1	0,225
2	0	Qk_C	71,0604	2-1	0
2	0,225	Qk_C	43,2253	2-1	0,225
2	0	Qk_DX	76,7956	2-1	0
2	0,225	Qk_DX	60,959	2-1	0,225
2	0	Qk_SX	86,9545	2-1	0
2	0,225	Qk_SX	47,1037	2-1	0,225
2	0	STERR	129,4756	2-1	0
2	0,225	STERR	131,0425	2-1	0,225
2	0	FREN	169,469	2-1	0
2	0,225	FREN	174,0465	2-1	0,225
2	0	INCR	169,878	2-1	0
2	0,225	INCR	171,9339	2-1	0,225
2	0	SISMA_O	142,0362	2-1	0
2	0,225	SISMA_O	145,2109	2-1	0,225
2	0	SISMA_VA	-24,7421	2-1	0
2	0,225	SISMA_VA	-17,0163	2-1	0,225
2	0	SISMA_VB	24,7421	2-1	0
2	0,225	SISMA_VB	17,0163	2-1	0,225
3	0	PP	99,5721	3-1	0
3	0,26667	PP	50,3716	3-1	0,26667
3	0	PERM	10,0158	3-1	0
3	0,26667	PERM	3,8719	3-1	0,26667
3	0	TERRA_SX	102,5222	3-1	0
3	0,26667	TERRA_SX	102,352	3-1	0,26667
3	0	TERRA_DX	-74,0704	3-1	0
3	0,26667	TERRA_DX	-73,9425	3-1	0,26667
3	0	TERMP	-20,744	3-1	0
3	0,26667	TERMP	-20,7132	3-1	0,26667
3	0	TERMN	62,2321	3-1	0
3	0,26667	TERMN	62,1396	3-1	0,26667
3	0	GRADP	13,0401	3-1	0
3	0,26667	GRADP	13,0207	3-1	0,26667
3	0	GRADN	-13,0401	3-1	0
3	0,26667	GRADN	-13,0207	3-1	0,26667
3	0	Qk_C	43,2253	3-1	0
3	0,26667	Qk_C	12,3015	3-1	0,26667
3	0	Qk_DX	60,959	3-1	0
3	0,26667	Qk_DX	41,7483	3-1	0,26667
3	0	Qk_SX	47,1037	3-1	0
3	0,26667	Qk_SX	4,4346	3-1	0,26667
3	0	STERR	131,0425	3-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
94 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
3	0,26667	STERR	131,2329	3-1	0,26667
3	0	FREN	174,0465	3-1	0
3	0,26667	FREN	176,5536	3-1	0,26667
3	0	INCR	171,9339	3-1	0
3	0,26667	INCR	172,1838	3-1	0,26667
3	0	SISMA_O	145,2109	3-1	0
3	0,26667	SISMA_O	146,6689	3-1	0,26667
3	0	SISMA_VA	-17,0163	3-1	0
3	0,26667	SISMA_VA	-8,4303	3-1	0,26667
3	0	SISMA_VB	17,0163	3-1	0
3	0,26667	SISMA_VB	8,4303	3-1	0,26667
4	0	PP	50,3716	4-1	0
4	0,26667	PP	4,6924	4-1	0,26667
4	0	PERM	3,8719	4-1	0
4	0,26667	PERM	-1,8309	4-1	0,26667
4	0	TERRA_SX	102,352	4-1	0
4	0,26667	TERRA_SX	100,9762	4-1	0,26667
4	0	TERRA_DX	-73,9425	4-1	0
4	0,26667	TERRA_DX	-72,6219	4-1	0,26667
4	0	TERMP	-20,7132	4-1	0
4	0,26667	TERMP	-20,6729	4-1	0,26667
4	0	TERMN	62,1396	4-1	0
4	0,26667	TERMN	62,0186	4-1	0,26667
4	0	GRADP	13,0207	4-1	0
4	0,26667	GRADP	12,9954	4-1	0,26667
4	0	GRADN	-13,0207	4-1	0
4	0,26667	GRADN	-12,9954	4-1	0,26667
4	0	Qk_C	12,3015	4-1	0
4	0,26667	Qk_C	-16,398	4-1	0,26667
4	0	Qk_DX	41,7483	4-1	0
4	0,26667	Qk_DX	22,2268	4-1	0,26667
4	0	Qk_SX	4,4346	4-1	0
4	0,26667	Qk_SX	-33,4849	4-1	0,26667
4	0	STERR	131,2329	4-1	0
4	0,26667	STERR	129,7435	4-1	0,26667
4	0	FREN	176,5536	4-1	0
4	0,26667	FREN	176,1157	4-1	0,26667
4	0	INCR	172,1838	4-1	0
4	0,26667	INCR	170,2296	4-1	0,26667
4	0	SISMA_O	146,6689	4-1	0
4	0,26667	SISMA_O	145,8013	4-1	0,26667
4	0	SISMA_VA	-8,4303	4-1	0
4	0,26667	SISMA_VA	-0,459	4-1	0,26667
4	0	SISMA_VB	8,4303	4-1	0
4	0,26667	SISMA_VB	0,459	4-1	0,26667
5	0	PP	4,6924	5-1	0
5	0,26667	PP	-37,4883	5-1	0,26667
5	0	PERM	-1,8309	5-1	0
5	0,26667	PERM	-7,0957	5-1	0,26667
5	0	TERRA_SX	100,9762	5-1	0
5	0,26667	TERRA_SX	98,4861	5-1	0,26667
5	0	TERRA_DX	-72,6219	5-1	0
5	0,26667	TERRA_DX	-70,1968	5-1	0,26667
5	0	TERMP	-20,6729	5-1	0
5	0,26667	TERMP	-20,6255	5-1	0,26667
5	0	TERMN	62,0186	5-1	0
5	0,26667	TERMN	61,8766	5-1	0,26667
5	0	GRADP	12,9954	5-1	0
5	0,26667	GRADP	12,9656	5-1	0,26667
5	0	GRADN	-12,9954	5-1	0
5	0,26667	GRADN	-12,9656	5-1	0,26667
5	0	Qk_C	-16,398	5-1	0
5	0,26667	Qk_C	-42,89	5-1	0,26667
5	0	Qk_DX	22,2268	5-1	0
5	0,26667	Qk_DX	2,5622	5-1	0,26667
5	0	Qk_SX	-33,4849	5-1	0
5	0,26667	Qk_SX	-66,8535	5-1	0,26667
5	0	STERR	129,7435	5-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
95 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
5	0,26667	STERR	126,701	5-1	0,26667
5	0	FREN	176,1157	5-1	0
5	0,26667	FREN	172,9519	5-1	0,26667
5	0	INCR	170,2296	5-1	0
5	0,26667	INCR	166,2376	5-1	0,26667
5	0	SISMA_O	145,8013	5-1	0
5	0,26667	SISMA_O	142,7814	5-1	0,26667
5	0	SISMA_VA	-0,459	5-1	0
5	0,26667	SISMA_VA	6,9016	5-1	0,26667
5	0	SISMA_VB	0,459	5-1	0
5	0,26667	SISMA_VB	-6,9016	5-1	0,26667
6	0	PP	-37,4883	6-1	0
6	0,26667	PP	-76,1936	6-1	0,26667
6	0	PERM	-7,0957	6-1	0
6	0,26667	PERM	-11,9258	6-1	0,26667
6	0	TERRA_SX	98,4861	6-1	0
6	0,26667	TERRA_SX	94,9724	6-1	0,26667
6	0	TERRA_DX	-70,1968	6-1	0
6	0,26667	TERRA_DX	-66,7544	6-1	0,26667
6	0	TERMP	-20,6255	6-1	0
6	0,26667	TERMP	-20,5735	6-1	0,26667
6	0	TERMN	61,8766	6-1	0
6	0,26667	TERMN	61,7206	6-1	0,26667
6	0	GRADP	12,9656	6-1	0
6	0,26667	GRADP	12,9329	6-1	0,26667
6	0	GRADN	-12,9656	6-1	0
6	0,26667	GRADN	-12,9329	6-1	0,26667
6	0	Qk_C	-42,89	6-1	0
6	0,26667	Qk_C	-67,1911	6-1	0,26667
6	0	Qk_DX	2,5622	6-1	0
6	0,26667	Qk_DX	-17,0783	6-1	0,26667
6	0	Qk_SX	-66,8535	6-1	0
6	0,26667	Qk_SX	-95,8695	6-1	0,26667
6	0	STERR	126,701	6-1	0
6	0,26667	STERR	122,2309	6-1	0,26667
6	0	FREN	172,9519	6-1	0
6	0,26667	FREN	167,2795	6-1	0,26667
6	0	INCR	166,2376	6-1	0
6	0,26667	INCR	160,3726	6-1	0,26667
6	0	SISMA_O	142,7814	6-1	0
6	0,26667	SISMA_O	137,781	6-1	0,26667
6	0	SISMA_VA	6,9016	6-1	0
6	0,26667	SISMA_VA	13,6556	6-1	0,26667
6	0	SISMA_VB	-6,9016	6-1	0
6	0,26667	SISMA_VB	-13,6556	6-1	0,26667
7	0	PP	-76,1936	7-1	0
7	0,26667	PP	-111,446	7-1	0,26667
7	0	PERM	-11,9258	7-1	0
7	0,26667	PERM	-16,3241	7-1	0,26667
7	0	TERRA_SX	94,9724	7-1	0
7	0,26667	TERRA_SX	90,5247	7-1	0,26667
7	0	TERRA_DX	-66,7544	7-1	0
7	0,26667	TERRA_DX	-62,3816	7-1	0,26667
7	0	TERMP	-20,5735	7-1	0
7	0,26667	TERMP	-20,5189	7-1	0,26667
7	0	TERMN	61,7206	7-1	0
7	0,26667	TERMN	61,5568	7-1	0,26667
7	0	GRADP	12,9329	7-1	0
7	0,26667	GRADP	12,8986	7-1	0,26667
7	0	GRADN	-12,9329	7-1	0
7	0,26667	GRADN	-12,8986	7-1	0,26667
7	0	Qk_C	-67,1911	7-1	0
7	0,26667	Qk_C	-89,3176	7-1	0,26667
7	0	Qk_DX	-17,0783	7-1	0
7	0,26667	Qk_DX	-36,5273	7-1	0,26667
7	0	Qk_SX	-95,8695	7-1	0
7	0,26667	Qk_SX	-120,7305	7-1	0,26667
7	0	STERR	122,2309	7-1	0

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
96 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
7	0,26667	STERR	116,4576	7-1	0,26667
7	0	FREN	167,2795	7-1	0
7	0,26667	FREN	159,3143	7-1	0,26667
7	0	INCR	160,3726	7-1	0
7	0,26667	INCR	152,7978	7-1	0,26667
7	0	SISMA_O	137,781	7-1	0
7	0,26667	SISMA_O	130,9707	7-1	0,26667
7	0	SISMA_VA	13,6556	7-1	0
7	0,26667	SISMA_VA	19,807	7-1	0,26667
7	0	SISMA_VB	-13,6556	7-1	0
7	0,26667	SISMA_VB	-19,807	7-1	0,26667
8	0	PP	-111,446	8-1	0
8	0,26667	PP	-143,2674	8-1	0,26667
8	0	PERM	-16,3241	8-1	0
8	0,26667	PERM	-20,2936	8-1	0,26667
8	0	TERRA_SX	90,5247	8-1	0
8	0,26667	TERRA_SX	85,2318	8-1	0,26667
8	0	TERRA_DX	-62,3816	8-1	0
8	0,26667	TERRA_DX	-57,1645	8-1	0,26667
8	0	TERMP	-20,5189	8-1	0
8	0,26667	TERMP	-20,4637	8-1	0,26667
8	0	TERMN	61,5568	8-1	0
8	0,26667	TERMN	61,3911	8-1	0,26667
8	0	GRADP	12,8986	8-1	0
8	0,26667	GRADP	12,8639	8-1	0,26667
8	0	GRADN	-12,8986	8-1	0
8	0,26667	GRADN	-12,8639	8-1	0,26667
8	0	Qk_C	-89,3176	8-1	0
8	0,26667	Qk_C	-109,285	8-1	0,26667
8	0	Qk_DX	-36,5273	8-1	0
8	0,26667	Qk_DX	-55,6172	8-1	0,26667
8	0	Qk_SX	-120,7305	8-1	0
8	0,26667	Qk_SX	-141,6328	8-1	0,26667
8	0	STERR	116,4576	8-1	0
8	0,26667	STERR	109,5044	8-1	0,26667
8	0	FREN	159,3143	8-1	0
8	0,26667	FREN	149,2703	8-1	0,26667
8	0	INCR	152,7978	8-1	0
8	0,26667	INCR	143,6749	8-1	0,26667
8	0	SISMA_O	130,9707	8-1	0
8	0,26667	SISMA_O	122,5195	8-1	0,26667
8	0	SISMA_VA	19,807	8-1	0
8	0,26667	SISMA_VA	25,3595	8-1	0,26667
8	0	SISMA_VB	-19,807	8-1	0
8	0,26667	SISMA_VB	-25,3595	8-1	0,26667
9	0	PP	-143,2674	9-1	0
9	0,26667	PP	-171,6784	9-1	0,26667
9	0	PERM	-20,2936	9-1	0
9	0,26667	PERM	-23,8371	9-1	0,26667
9	0	TERRA_SX	85,2318	9-1	0
9	0,26667	TERRA_SX	79,1816	9-1	0,26667
9	0	TERRA_DX	-57,1645	9-1	0
9	0,26667	TERRA_DX	-51,1884	9-1	0,26667
9	0	TERMP	-20,4637	9-1	0
9	0,26667	TERMP	-20,4096	9-1	0,26667
9	0	TERMN	61,3911	9-1	0
9	0,26667	TERMN	61,2288	9-1	0,26667
9	0	GRADP	12,8639	9-1	0
9	0,26667	GRADP	12,8299	9-1	0,26667
9	0	GRADN	-12,8639	9-1	0
9	0,26667	GRADN	-12,8299	9-1	0,26667
9	0	Qk_C	-109,285	9-1	0
9	0,26667	Qk_C	-127,1079	9-1	0,26667
9	0	Qk_DX	-55,6172	9-1	0
9	0,26667	Qk_DX	-74,1803	9-1	0,26667
9	0	Qk_SX	-141,6328	9-1	0
9	0,26667	Qk_SX	-158,7718	9-1	0,26667
9	0	STERR	109,5044	9-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
97 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
9	0,26667	STERR	101,4934	9-1	0,26667
9	0	FREN	149,2703	9-1	0
9	0,26667	FREN	137,3601	9-1	0,26667
9	0	INCR	143,6749	9-1	0
9	0,26667	INCR	133,1641	9-1	0,26667
9	0	SISMA_O	122,5195	9-1	0
9	0,26667	SISMA_O	112,5956	9-1	0,26667
9	0	SISMA_VA	25,3595	9-1	0
9	0,26667	SISMA_VA	30,3168	9-1	0,26667
9	0	SISMA_VB	-25,3595	9-1	0
9	0,26667	SISMA_VB	-30,3168	9-1	0,26667
10	0	PP	-171,6784	10-1	0
10	0,26667	PP	-196,6981	10-1	0,26667
10	0	PERM	-23,8371	10-1	0
10	0,26667	PERM	-26,9573	10-1	0,26667
10	0	TERRA_SX	79,1816	10-1	0
10	0,26667	TERRA_SX	72,4611	10-1	0,26667
10	0	TERRA_DX	-51,1884	10-1	0
10	0,26667	TERRA_DX	-44,5384	10-1	0,26667
10	0	TERMP	-20,4096	10-1	0
10	0,26667	TERMP	-20,3582	10-1	0,26667
10	0	TERMN	61,2288	10-1	0
10	0,26667	TERMN	61,0746	10-1	0,26667
10	0	GRADP	12,8299	10-1	0
10	0,26667	GRADP	12,7976	10-1	0,26667
10	0	GRADN	-12,8299	10-1	0
10	0,26667	GRADN	-12,7976	10-1	0,26667
10	0	Qk_C	-127,1079	10-1	0
10	0,26667	Qk_C	-142,7998	10-1	0,26667
10	0	Qk_DX	-74,1803	10-1	0
10	0,26667	Qk_DX	-92,0481	10-1	0,26667
10	0	Qk_SX	-158,7718	10-1	0
10	0,26667	Qk_SX	-172,3415	10-1	0,26667
10	0	STERR	101,4934	10-1	0
10	0,26667	STERR	92,5457	10-1	0,26667
10	0	FREN	137,3601	10-1	0
10	0,26667	FREN	123,7949	10-1	0,26667
10	0	INCR	133,1641	10-1	0
10	0,26667	INCR	121,4243	10-1	0,26667
10	0	SISMA_O	112,5956	10-1	0
10	0,26667	SISMA_O	101,3655	10-1	0,26667
10	0	SISMA_VA	30,3168	10-1	0
10	0,26667	SISMA_VA	34,6824	10-1	0,26667
10	0	SISMA_VB	-30,3168	10-1	0
10	0,26667	SISMA_VB	-34,6824	10-1	0,26667
11	0	PP	-196,6981	11-1	0
11	0,26667	PP	-218,3443	11-1	0,26667
11	0	PERM	-26,9573	11-1	0
11	0,26667	PERM	-29,6563	11-1	0,26667
11	0	TERRA_SX	72,4611	11-1	0
11	0,26667	TERRA_SX	65,1567	11-1	0,26667
11	0	TERRA_DX	-44,5384	11-1	0
11	0,26667	TERRA_DX	-37,299	11-1	0,26667
11	0	TERMP	-20,3582	11-1	0
11	0,26667	TERMP	-20,3109	11-1	0,26667
11	0	TERMN	61,0746	11-1	0
11	0,26667	TERMN	60,9326	11-1	0,26667
11	0	GRADP	12,7976	11-1	0
11	0,26667	GRADP	12,7678	11-1	0,26667
11	0	GRADN	-12,7976	11-1	0
11	0,26667	GRADN	-12,7678	11-1	0,26667
11	0	Qk_C	-142,7998	11-1	0
11	0,26667	Qk_C	-156,3732	11-1	0,26667
11	0	Qk_DX	-92,0481	11-1	0
11	0,26667	Qk_DX	-109,0516	11-1	0,26667
11	0	Qk_SX	-172,3415	11-1	0
11	0,26667	Qk_SX	-182,5341	11-1	0,26667
11	0	STERR	92,5457	11-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
98 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
11	0,26667	STERR	82,7814	11-1	0,26667
11	0	FREN	123,7949	11-1	0
11	0,26667	FREN	108,7845	11-1	0,26667
11	0	INCR	121,4243	11-1	0
11	0,26667	INCR	108,6131	11-1	0,26667
11	0	SISMA_O	101,3655	11-1	0
11	0,26667	SISMA_O	88,9951	11-1	0,26667
11	0	SISMA_VA	34,6824	11-1	0
11	0,26667	SISMA_VA	38,4593	11-1	0,26667
11	0	SISMA_VB	-34,6824	11-1	0
11	0,26667	SISMA_VB	-38,4593	11-1	0,26667
12	0	PP	-218,3443	12-1	0
12	0,26667	PP	-236,6325	12-1	0,26667
12	0	PERM	-29,6563	12-1	0
12	0,26667	PERM	-31,9365	12-1	0,26667
12	0	TERRA_SX	65,1567	12-1	0
12	0,26667	TERRA_SX	57,3542	12-1	0,26667
12	0	TERRA_DX	-37,299	12-1	0
12	0,26667	TERRA_DX	-29,5542	12-1	0,26667
12	0	TERMP	-20,3109	12-1	0
12	0,26667	TERMP	-20,2688	12-1	0,26667
12	0	TERMN	60,9326	12-1	0
12	0,26667	TERMN	60,8064	12-1	0,26667
12	0	GRADP	12,7678	12-1	0
12	0,26667	GRADP	12,7414	12-1	0,26667
12	0	GRADN	-12,7678	12-1	0
12	0,26667	GRADN	-12,7414	12-1	0,26667
12	0	Qk_C	-156,3732	12-1	0
12	0,26667	Qk_C	-167,839	12-1	0,26667
12	0	Qk_DX	-109,0516	12-1	0
12	0,26667	Qk_DX	-125,0208	12-1	0,26667
12	0	Qk_SX	-182,5341	12-1	0
12	0,26667	Qk_SX	-189,5404	12-1	0,26667
12	0	STERR	82,7814	12-1	0
12	0,26667	STERR	72,3198	12-1	0,26667
12	0	FREN	108,7845	12-1	0
12	0,26667	FREN	92,5378	12-1	0,26667
12	0	INCR	108,6131	12-1	0
12	0,26667	INCR	94,887	12-1	0,26667
12	0	SISMA_O	88,9951	12-1	0
12	0,26667	SISMA_O	75,649	12-1	0,26667
12	0	SISMA_VA	38,4593	12-1	0
12	0,26667	SISMA_VA	41,6502	12-1	0,26667
12	0	SISMA_VB	-38,4593	12-1	0
12	0,26667	SISMA_VB	-41,6502	12-1	0,26667
13	0	PP	-236,6325	13-1	0
13	0,26667	PP	-251,5765	13-1	0,26667
13	0	PERM	-31,9365	13-1	0
13	0,26667	PERM	-33,7995	13-1	0,26667
13	0	TERRA_SX	57,3542	13-1	0
13	0,26667	TERRA_SX	49,1386	13-1	0,26667
13	0	TERRA_DX	-29,5542	13-1	0
13	0,26667	TERRA_DX	-21,3877	13-1	0,26667
13	0	TERMP	-20,2688	13-1	0
13	0,26667	TERMP	-20,233	13-1	0,26667
13	0	TERMN	60,8064	13-1	0
13	0,26667	TERMN	60,699	13-1	0,26667
13	0	GRADP	12,7414	13-1	0
13	0,26667	GRADP	12,7189	13-1	0,26667
13	0	GRADN	-12,7414	13-1	0
13	0,26667	GRADN	-12,7189	13-1	0,26667
13	0	Qk_C	-167,839	13-1	0
13	0,26667	Qk_C	-177,2068	13-1	0,26667
13	0	Qk_DX	-125,0208	13-1	0
13	0,26667	Qk_DX	-139,7848	13-1	0,26667
13	0	Qk_SX	-189,5404	13-1	0
13	0,26667	Qk_SX	-193,5493	13-1	0,26667
13	0	STERR	72,3198	13-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
99 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
13	0,26667	STERR	61,2795	13-1	0,26667
13	0	FREN	92,5378	13-1	0
13	0,26667	FREN	75,2623	13-1	0,26667
13	0	INCR	94,887	13-1	0
13	0,26667	INCR	80,4016	13-1	0,26667
13	0	SISMA_O	75,649	13-1	0
13	0,26667	SISMA_O	61,4913	13-1	0,26667
13	0	SISMA_VA	41,6502	13-1	0
13	0,26667	SISMA_VA	44,2576	13-1	0,26667
13	0	SISMA_VB	-41,6502	13-1	0
13	0,26667	SISMA_VB	-44,2576	13-1	0,26667
14	0	PP	-251,5765	14-1	0
14	0,26667	PP	-263,1875	14-1	0,26667
14	0	PERM	-33,7995	14-1	0
14	0,26667	PERM	-35,2469	14-1	0,26667
14	0	TERRA_SX	49,1386	14-1	0
14	0,26667	TERRA_SX	40,5944	14-1	0,26667
14	0	TERRA_DX	-21,3877	14-1	0
14	0,26667	TERRA_DX	-12,8829	14-1	0,26667
14	0	TERMP	-20,233	14-1	0
14	0,26667	TERMP	-20,2043	14-1	0,26667
14	0	TERMN	60,699	14-1	0
14	0,26667	TERMN	60,6129	14-1	0,26667
14	0	GRADP	12,7189	14-1	0
14	0,26667	GRADP	12,7008	14-1	0,26667
14	0	GRADN	-12,7189	14-1	0
14	0,26667	GRADN	-12,7008	14-1	0,26667
14	0	Qk_C	-177,2068	14-1	0
14	0,26667	Qk_C	-184,4845	14-1	0,26667
14	0	Qk_DX	-139,7848	14-1	0
14	0,26667	Qk_DX	-153,1714	14-1	0,26667
14	0	Qk_SX	-193,5493	14-1	0
14	0,26667	Qk_SX	-194,7479	14-1	0,26667
14	0	STERR	61,2795	14-1	0
14	0,26667	STERR	49,7783	14-1	0,26667
14	0	FREN	75,2623	14-1	0
14	0,26667	FREN	57,165	14-1	0,26667
14	0	INCR	80,4016	14-1	0
14	0,26667	INCR	65,3114	14-1	0,26667
14	0	SISMA_O	61,4913	14-1	0
14	0,26667	SISMA_O	46,6851	14-1	0,26667
14	0	SISMA_VA	44,2576	14-1	0
14	0,26667	SISMA_VA	46,2835	14-1	0,26667
14	0	SISMA_VB	-44,2576	14-1	0
14	0,26667	SISMA_VB	-46,2835	14-1	0,26667
15	0	PP	-263,1875	15-1	0
15	0,26667	PP	-271,4746	15-1	0,26667
15	0	PERM	-35,2469	15-1	0
15	0,26667	PERM	-36,2799	15-1	0,26667
15	0	TERRA_SX	40,5944	15-1	0
15	0,26667	TERRA_SX	31,8058	15-1	0,26667
15	0	TERRA_DX	-12,8829	15-1	0
15	0,26667	TERRA_DX	-4,123	15-1	0,26667
15	0	TERMP	-20,2043	15-1	0
15	0,26667	TERMP	-20,1833	15-1	0,26667
15	0	TERMN	60,6129	15-1	0
15	0,26667	TERMN	60,55	15-1	0,26667
15	0	GRADP	12,7008	15-1	0
15	0,26667	GRADP	12,6876	15-1	0,26667
15	0	GRADN	-12,7008	15-1	0
15	0,26667	GRADN	-12,6876	15-1	0,26667
15	0	Qk_C	-184,4845	15-1	0
15	0,26667	Qk_C	-189,6783	15-1	0,26667
15	0	Qk_DX	-153,1714	15-1	0
15	0,26667	Qk_DX	-165,0073	15-1	0,26667
15	0	Qk_SX	-194,7479	15-1	0
15	0,26667	Qk_SX	-193,3215	15-1	0,26667
15	0	STERR	49,7783	15-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
100 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
15	0,26667	STERR	37,9334	15-1	0,26667
15	0	FREN	57,165	15-1	0
15	0,26667	FREN	38,4518	15-1	0,26667
15	0	INCR	65,3114	15-1	0
15	0,26667	INCR	49,7704	15-1	0,26667
15	0	SISMA_O	46,6851	15-1	0
15	0,26667	SISMA_O	31,3931	15-1	0,26667
15	0	SISMA_VA	46,2835	15-1	0
15	0,26667	SISMA_VA	47,7293	15-1	0,26667
15	0	SISMA_VB	-46,2835	15-1	0
15	0,26667	SISMA_VB	-47,7293	15-1	0,26667
16	0	PP	-271,4746	16-1	0
16	0,26667	PP	-276,4442	16-1	0,26667
16	0	PERM	-36,2799	16-1	0
16	0,26667	PERM	-36,8993	16-1	0,26667
16	0	TERRA_SX	31,8058	16-1	0
16	0,26667	TERRA_SX	22,8564	16-1	0,26667
16	0	TERRA_DX	-4,123	16-1	0
16	0,26667	TERRA_DX	4,8089	16-1	0,26667
16	0	TERMP	-20,1833	16-1	0
16	0,26667	TERMP	-20,1706	16-1	0,26667
16	0	TERMN	60,55	16-1	0
16	0,26667	TERMN	60,5117	16-1	0,26667
16	0	GRADP	12,6876	16-1	0
16	0,26667	GRADP	12,6796	16-1	0,26667
16	0	GRADN	-12,6876	16-1	0
16	0,26667	GRADN	-12,6796	16-1	0,26667
16	0	Qk_C	-189,6783	16-1	0
16	0,26667	Qk_C	-192,7928	16-1	0,26667
16	0	Qk_DX	-165,0073	16-1	0
16	0,26667	Qk_DX	-175,1175	16-1	0,26667
16	0	Qk_SX	-193,3215	16-1	0
16	0,26667	Qk_SX	-189,4536	16-1	0,26667
16	0	STERR	37,9334	16-1	0
16	0,26667	STERR	25,8616	16-1	0,26667
16	0	FREN	38,4518	16-1	0
16	0,26667	FREN	19,3284	16-1	0,26667
16	0	INCR	49,7704	16-1	0
16	0,26667	INCR	33,9317	16-1	0,26667
16	0	SISMA_O	31,3931	16-1	0
16	0,26667	SISMA_O	15,7774	16-1	0,26667
16	0	SISMA_VA	47,7293	16-1	0
16	0,26667	SISMA_VA	48,5964	16-1	0,26667
16	0	SISMA_VB	-47,7293	16-1	0
16	0,26667	SISMA_VB	-48,5964	16-1	0,26667
17	0	PP	-276,4442	17-1	0
17	0,26667	PP	-278,1003	17-1	0,26667
17	0	PERM	-36,8993	17-1	0
17	0,26667	PERM	-37,1057	17-1	0,26667
17	0	TERRA_SX	22,8564	17-1	0
17	0,26667	TERRA_SX	13,8297	17-1	0,26667
17	0	TERRA_DX	4,8089	17-1	0
17	0,26667	TERRA_DX	13,8297	17-1	0,26667
17	0	TERMP	-20,1706	17-1	0
17	0,26667	TERMP	-20,1663	17-1	0,26667
17	0	TERMN	60,5117	17-1	0
17	0,26667	TERMN	60,4988	17-1	0,26667
17	0	GRADP	12,6796	17-1	0
17	0,26667	GRADP	12,6769	17-1	0,26667
17	0	GRADN	-12,6796	17-1	0
17	0,26667	GRADN	-12,6769	17-1	0,26667
17	0	Qk_C	-192,7928	17-1	0
17	0,26667	Qk_C	-193,8307	17-1	0,26667
17	0	Qk_DX	-175,1175	17-1	0
17	0,26667	Qk_DX	-183,3256	17-1	0,26667
17	0	Qk_SX	-189,4536	17-1	0
17	0,26667	Qk_SX	-183,3256	17-1	0,26667
17	0	STERR	25,8616	17-1	0



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
101 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
17	0,26667	STERR	13,6795	17-1	0,26667
17	0	FREN	19,3284	17-1	0
17	0,26667	FREN	2,096E-10	17-1	0,26667
17	0	INCR	33,9317	17-1	0
17	0,26667	INCR	17,9481	17-1	0,26667
17	0	SISMA_O	15,7774	17-1	0
17	0,26667	SISMA_O	1,64E-10	17-1	0,26667
17	0	SISMA_VA	48,5964	17-1	0
17	0,26667	SISMA_VA	48,8854	17-1	0,26667
17	0	SISMA_VB	-48,5964	17-1	0
17	0,26667	SISMA_VB	-48,8854	17-1	0,26667
18	0	PP	-278,1003	18-1	0
18	0,26667	PP	-276,4442	18-1	0,26667
18	0	PERM	-37,1057	18-1	0
18	0,26667	PERM	-36,8993	18-1	0,26667
18	0	TERRA_SX	13,8297	18-1	0
18	0,26667	TERRA_SX	4,8089	18-1	0,26667
18	0	TERRA_DX	13,8297	18-1	0
18	0,26667	TERRA_DX	22,8564	18-1	0,26667
18	0	TERMP	-20,1663	18-1	0
18	0,26667	TERMP	-20,1706	18-1	0,26667
18	0	TERMN	60,4988	18-1	0
18	0,26667	TERMN	60,5117	18-1	0,26667
18	0	GRADP	12,6769	18-1	0
18	0,26667	GRADP	12,6796	18-1	0,26667
18	0	GRADN	-12,6769	18-1	0
18	0,26667	GRADN	-12,6796	18-1	0,26667
18	0	Qk_C	-193,8307	18-1	0
18	0,26667	Qk_C	-192,7928	18-1	0,26667
18	0	Qk_DX	-183,3256	18-1	0
18	0,26667	Qk_DX	-189,4536	18-1	0,26667
18	0	Qk_SX	-183,3256	18-1	0
18	0,26667	Qk_SX	-175,1175	18-1	0,26667
18	0	STERR	13,6795	18-1	0
18	0,26667	STERR	1,5032	18-1	0,26667
18	0	FREN	2,219E-10	18-1	0
18	0,26667	FREN	-19,3284	18-1	0,26667
18	0	INCR	17,9481	18-1	0
18	0,26667	INCR	1,9722	18-1	0,26667
18	0	SISMA_O	1,71E-10	18-1	0
18	0,26667	SISMA_O	-15,7774	18-1	0,26667
18	0	SISMA_VA	48,8854	18-1	0
18	0,26667	SISMA_VA	48,5964	18-1	0,26667
18	0	SISMA_VB	-48,8854	18-1	0
18	0,26667	SISMA_VB	-48,5964	18-1	0,26667
19	0	PP	-276,4442	19-1	0
19	0,26667	PP	-271,4746	19-1	0,26667
19	0	PERM	-36,8993	19-1	0
19	0,26667	PERM	-36,2799	19-1	0,26667
19	0	TERRA_SX	4,8089	19-1	0
19	0,26667	TERRA_SX	-4,123	19-1	0,26667
19	0	TERRA_DX	22,8564	19-1	0
19	0,26667	TERRA_DX	31,8058	19-1	0,26667
19	0	TERMP	-20,1706	19-1	0
19	0,26667	TERMP	-20,1833	19-1	0,26667
19	0	TERMN	60,5117	19-1	0
19	0,26667	TERMN	60,55	19-1	0,26667
19	0	GRADP	12,6796	19-1	0
19	0,26667	GRADP	12,6876	19-1	0,26667
19	0	GRADN	-12,6796	19-1	0
19	0,26667	GRADN	-12,6876	19-1	0,26667
19	0	Qk_C	-192,7928	19-1	0
19	0,26667	Qk_C	-189,6783	19-1	0,26667
19	0	Qk_DX	-189,4536	19-1	0
19	0,26667	Qk_DX	-193,3215	19-1	0,26667
19	0	Qk_SX	-175,1175	19-1	0
19	0,26667	Qk_SX	-165,0073	19-1	0,26667
19	0	STERR	1,5032	19-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
102 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
19	0,26667	STERR	-10,5513	19-1	0,26667
19	0	FREN	-19,3284	19-1	0
19	0,26667	FREN	-38,4518	19-1	0,26667
19	0	INCR	1,9722	19-1	0
19	0,26667	INCR	-13,8438	19-1	0,26667
19	0	SISMA_O	-15,7774	19-1	0
19	0,26667	SISMA_O	-31,3931	19-1	0,26667
19	0	SISMA_VA	48,5964	19-1	0
19	0,26667	SISMA_VA	47,7293	19-1	0,26667
19	0	SISMA_VB	-48,5964	19-1	0
19	0,26667	SISMA_VB	-47,7293	19-1	0,26667
20	0	PP	-271,4746	20-1	0
20	0,26667	PP	-263,1875	20-1	0,26667
20	0	PERM	-36,2799	20-1	0
20	0,26667	PERM	-35,2469	20-1	0,26667
20	0	TERRA_SX	-4,123	20-1	0
20	0,26667	TERRA_SX	-12,8829	20-1	0,26667
20	0	TERRA_DX	31,8058	20-1	0
20	0,26667	TERRA_DX	40,5944	20-1	0,26667
20	0	TERMP	-20,1833	20-1	0
20	0,26667	TERMP	-20,2043	20-1	0,26667
20	0	TERMN	60,55	20-1	0
20	0,26667	TERMN	60,6129	20-1	0,26667
20	0	GRADP	12,6876	20-1	0
20	0,26667	GRADP	12,7008	20-1	0,26667
20	0	GRADN	-12,6876	20-1	0
20	0,26667	GRADN	-12,7008	20-1	0,26667
20	0	Qk_C	-189,6783	20-1	0
20	0,26667	Qk_C	-184,4845	20-1	0,26667
20	0	Qk_DX	-193,3215	20-1	0
20	0,26667	Qk_DX	-194,7479	20-1	0,26667
20	0	Qk_SX	-165,0073	20-1	0
20	0,26667	Qk_SX	-153,1714	20-1	0,26667
20	0	STERR	-10,5513	20-1	0
20	0,26667	STERR	-22,3677	20-1	0,26667
20	0	FREN	-38,4518	20-1	0
20	0,26667	FREN	-57,165	20-1	0,26667
20	0	INCR	-13,8438	20-1	0
20	0,26667	INCR	-29,3475	20-1	0,26667
20	0	SISMA_O	-31,3931	20-1	0
20	0,26667	SISMA_O	-46,6851	20-1	0,26667
20	0	SISMA_VA	47,7293	20-1	0
20	0,26667	SISMA_VA	46,2835	20-1	0,26667
20	0	SISMA_VB	-47,7293	20-1	0
20	0,26667	SISMA_VB	-46,2835	20-1	0,26667
21	0	PP	-263,1875	21-1	0
21	0,26667	PP	-251,5765	21-1	0,26667
21	0	PERM	-35,2469	21-1	0
21	0,26667	PERM	-33,7995	21-1	0,26667
21	0	TERRA_SX	-12,8829	21-1	0
21	0,26667	TERRA_SX	-21,3877	21-1	0,26667
21	0	TERRA_DX	40,5944	21-1	0
21	0,26667	TERRA_DX	49,1386	21-1	0,26667
21	0	TERMP	-20,2043	21-1	0
21	0,26667	TERMP	-20,233	21-1	0,26667
21	0	TERMN	60,6129	21-1	0
21	0,26667	TERMN	60,699	21-1	0,26667
21	0	GRADP	12,7008	21-1	0
21	0,26667	GRADP	12,7189	21-1	0,26667
21	0	GRADN	-12,7008	21-1	0
21	0,26667	GRADN	-12,7189	21-1	0,26667
21	0	Qk_C	-184,4845	21-1	0
21	0,26667	Qk_C	-177,2068	21-1	0,26667
21	0	Qk_DX	-194,7479	21-1	0
21	0,26667	Qk_DX	-193,5493	21-1	0,26667
21	0	Qk_SX	-153,1714	21-1	0
21	0,26667	Qk_SX	-139,7848	21-1	0,26667
21	0	STERR	-22,3677	21-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
103 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
21	0,26667	STERR	-33,83	21-1	0,26667
21	0	FREN	-57,165	21-1	0
21	0,26667	FREN	-75,2623	21-1	0,26667
21	0	INCR	-29,3475	21-1	0
21	0,26667	INCR	-44,3866	21-1	0,26667
21	0	SISMA_O	-46,6851	21-1	0
21	0,26667	SISMA_O	-61,4913	21-1	0,26667
21	0	SISMA_VA	46,2835	21-1	0
21	0,26667	SISMA_VA	44,2576	21-1	0,26667
21	0	SISMA_VB	-46,2835	21-1	0
21	0,26667	SISMA_VB	-44,2576	21-1	0,26667
22	0	PP	-251,5765	22-1	0
22	0,26667	PP	-236,6325	22-1	0,26667
22	0	PERM	-33,7995	22-1	0
22	0,26667	PERM	-31,9365	22-1	0,26667
22	0	TERRA_SX	-21,3877	22-1	0
22	0,26667	TERRA_SX	-29,5542	22-1	0,26667
22	0	TERRA_DX	49,1386	22-1	0
22	0,26667	TERRA_DX	57,3542	22-1	0,26667
22	0	TERMP	-20,233	22-1	0
22	0,26667	TERMP	-20,2688	22-1	0,26667
22	0	TERMN	60,699	22-1	0
22	0,26667	TERMN	60,8064	22-1	0,26667
22	0	GRADP	12,7189	22-1	0
22	0,26667	GRADP	12,7414	22-1	0,26667
22	0	GRADN	-12,7189	22-1	0
22	0,26667	GRADN	-12,7414	22-1	0,26667
22	0	Qk_C	-177,2068	22-1	0
22	0,26667	Qk_C	-167,839	22-1	0,26667
22	0	Qk_DX	-193,5493	22-1	0
22	0,26667	Qk_DX	-189,5404	22-1	0,26667
22	0	Qk_SX	-139,7848	22-1	0
22	0,26667	Qk_SX	-125,0208	22-1	0,26667
22	0	STERR	-33,83	22-1	0
22	0,26667	STERR	-44,8218	22-1	0,26667
22	0	FREN	-75,2623	22-1	0
22	0,26667	FREN	-92,5378	22-1	0,26667
22	0	INCR	-44,3866	22-1	0
22	0,26667	INCR	-58,8083	22-1	0,26667
22	0	SISMA_O	-61,4913	22-1	0
22	0,26667	SISMA_O	-75,649	22-1	0,26667
22	0	SISMA_VA	44,2576	22-1	0
22	0,26667	SISMA_VA	41,6502	22-1	0,26667
22	0	SISMA_VB	-44,2576	22-1	0
22	0,26667	SISMA_VB	-41,6502	22-1	0,26667
23	0	PP	-236,6325	23-1	0
23	0,26667	PP	-218,3443	23-1	0,26667
23	0	PERM	-31,9365	23-1	0
23	0,26667	PERM	-29,6563	23-1	0,26667
23	0	TERRA_SX	-29,5542	23-1	0
23	0,26667	TERRA_SX	-37,299	23-1	0,26667
23	0	TERRA_DX	57,3542	23-1	0
23	0,26667	TERRA_DX	65,1567	23-1	0,26667
23	0	TERMP	-20,2688	23-1	0
23	0,26667	TERMP	-20,3109	23-1	0,26667
23	0	TERMN	60,8064	23-1	0
23	0,26667	TERMN	60,9326	23-1	0,26667
23	0	GRADP	12,7414	23-1	0
23	0,26667	GRADP	12,7678	23-1	0,26667
23	0	GRADN	-12,7414	23-1	0
23	0,26667	GRADN	-12,7678	23-1	0,26667
23	0	Qk_C	-167,839	23-1	0
23	0,26667	Qk_C	-156,3732	23-1	0,26667
23	0	Qk_DX	-189,5404	23-1	0
23	0,26667	Qk_DX	-182,5341	23-1	0,26667
23	0	Qk_SX	-125,0208	23-1	0
23	0,26667	Qk_SX	-109,0516	23-1	0,26667
23	0	STERR	-44,8218	23-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
104 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
23	0,26667	STERR	-55,2262	23-1	0,26667
23	0	FREN	-92,5378	23-1	0
23	0,26667	FREN	-108,7845	23-1	0,26667
23	0	INCR	-58,8083	23-1	0
23	0,26667	INCR	-72,4594	23-1	0,26667
23	0	SISMA_O	-75,649	23-1	0
23	0,26667	SISMA_O	-88,9951	23-1	0,26667
23	0	SISMA_VA	41,6502	23-1	0
23	0,26667	SISMA_VA	38,4593	23-1	0,26667
23	0	SISMA_VB	-41,6502	23-1	0
23	0,26667	SISMA_VB	-38,4593	23-1	0,26667
24	0	PP	-218,3443	24-1	0
24	0,26667	PP	-196,6981	24-1	0,26667
24	0	PERM	-29,6563	24-1	0
24	0,26667	PERM	-26,9573	24-1	0,26667
24	0	TERRA_SX	-37,299	24-1	0
24	0,26667	TERRA_SX	-44,5384	24-1	0,26667
24	0	TERRA_DX	65,1567	24-1	0
24	0,26667	TERRA_DX	72,4611	24-1	0,26667
24	0	TERMP	-20,3109	24-1	0
24	0,26667	TERMP	-20,3582	24-1	0,26667
24	0	TERMN	60,9326	24-1	0
24	0,26667	TERMN	61,0746	24-1	0,26667
24	0	GRADP	12,7678	24-1	0
24	0,26667	GRADP	12,7976	24-1	0,26667
24	0	GRADN	-12,7678	24-1	0
24	0,26667	GRADN	-12,7976	24-1	0,26667
24	0	Qk_C	-156,3732	24-1	0
24	0,26667	Qk_C	-142,7998	24-1	0,26667
24	0	Qk_DX	-182,5341	24-1	0
24	0,26667	Qk_DX	-172,3415	24-1	0,26667
24	0	Qk_SX	-109,0516	24-1	0
24	0,26667	Qk_SX	-92,0481	24-1	0,26667
24	0	STERR	-55,2262	24-1	0
24	0,26667	STERR	-64,9263	24-1	0,26667
24	0	FREN	-108,7845	24-1	0
24	0,26667	FREN	-123,7949	24-1	0,26667
24	0	INCR	-72,4594	24-1	0
24	0,26667	INCR	-85,1864	24-1	0,26667
24	0	SISMA_O	-88,9951	24-1	0
24	0,26667	SISMA_O	-101,3655	24-1	0,26667
24	0	SISMA_VA	38,4593	24-1	0
24	0,26667	SISMA_VA	34,6824	24-1	0,26667
24	0	SISMA_VB	-38,4593	24-1	0
24	0,26667	SISMA_VB	-34,6824	24-1	0,26667
25	0	PP	-196,6981	25-1	0
25	0,26667	PP	-171,6784	25-1	0,26667
25	0	PERM	-26,9573	25-1	0
25	0,26667	PERM	-23,8371	25-1	0,26667
25	0	TERRA_SX	-44,5384	25-1	0
25	0,26667	TERRA_SX	-51,1884	25-1	0,26667
25	0	TERRA_DX	72,4611	25-1	0
25	0,26667	TERRA_DX	79,1816	25-1	0,26667
25	0	TERMP	-20,3582	25-1	0
25	0,26667	TERMP	-20,4096	25-1	0,26667
25	0	TERMN	61,0746	25-1	0
25	0,26667	TERMN	61,2288	25-1	0,26667
25	0	GRADP	12,7976	25-1	0
25	0,26667	GRADP	12,8299	25-1	0,26667
25	0	GRADN	-12,7976	25-1	0
25	0,26667	GRADN	-12,8299	25-1	0,26667
25	0	Qk_C	-142,7998	25-1	0
25	0,26667	Qk_C	-127,1079	25-1	0,26667
25	0	Qk_DX	-172,3415	25-1	0
25	0,26667	Qk_DX	-158,7718	25-1	0,26667
25	0	Qk_SX	-92,0481	25-1	0
25	0,26667	Qk_SX	-74,1803	25-1	0,26667
25	0	STERR	-64,9263	25-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
105 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
25	0,26667	STERR	-73,8043	25-1	0,26667
25	0	FREN	-123,7949	25-1	0
25	0,26667	FREN	-137,3601	25-1	0,26667
25	0	INCR	-85,1864	25-1	0
25	0,26667	INCR	-96,8347	25-1	0,26667
25	0	SISMA_O	-101,3655	25-1	0
25	0,26667	SISMA_O	-112,5956	25-1	0,26667
25	0	SISMA_VA	34,6824	25-1	0
25	0,26667	SISMA_VA	30,3168	25-1	0,26667
25	0	SISMA_VB	-34,6824	25-1	0
25	0,26667	SISMA_VB	-30,3168	25-1	0,26667
26	0	PP	-171,6784	26-1	0
26	0,26667	PP	-143,2674	26-1	0,26667
26	0	PERM	-23,8371	26-1	0
26	0,26667	PERM	-20,2936	26-1	0,26667
26	0	TERRA_SX	-51,1884	26-1	0
26	0,26667	TERRA_SX	-57,1645	26-1	0,26667
26	0	TERRA_DX	79,1816	26-1	0
26	0,26667	TERRA_DX	85,2318	26-1	0,26667
26	0	TERMP	-20,4096	26-1	0
26	0,26667	TERMP	-20,4637	26-1	0,26667
26	0	TERMN	61,2288	26-1	0
26	0,26667	TERMN	61,3911	26-1	0,26667
26	0	GRADP	12,8299	26-1	0
26	0,26667	GRADP	12,8639	26-1	0,26667
26	0	GRADN	-12,8299	26-1	0
26	0,26667	GRADN	-12,8639	26-1	0,26667
26	0	Qk_C	-127,1079	26-1	0
26	0,26667	Qk_C	-109,285	26-1	0,26667
26	0	Qk_DX	-158,7718	26-1	0
26	0,26667	Qk_DX	-141,6328	26-1	0,26667
26	0	Qk_SX	-74,1803	26-1	0
26	0,26667	Qk_SX	-55,6172	26-1	0,26667
26	0	STERR	-73,8043	26-1	0
26	0,26667	STERR	-81,7419	26-1	0,26667
26	0	FREN	-137,3601	26-1	0
26	0,26667	FREN	-149,2703	26-1	0,26667
26	0	INCR	-96,8347	26-1	0
26	0,26667	INCR	-107,2492	26-1	0,26667
26	0	SISMA_O	-112,5956	26-1	0
26	0,26667	SISMA_O	-122,5195	26-1	0,26667
26	0	SISMA_VA	30,3168	26-1	0
26	0,26667	SISMA_VA	25,3595	26-1	0,26667
26	0	SISMA_VB	-30,3168	26-1	0
26	0,26667	SISMA_VB	-25,3595	26-1	0,26667
27	0	PP	-143,2674	27-1	0
27	0,26667	PP	-111,446	27-1	0,26667
27	0	PERM	-20,2936	27-1	0
27	0,26667	PERM	-16,3241	27-1	0,26667
27	0	TERRA_SX	-57,1645	27-1	0
27	0,26667	TERRA_SX	-62,3816	27-1	0,26667
27	0	TERRA_DX	85,2318	27-1	0
27	0,26667	TERRA_DX	90,5247	27-1	0,26667
27	0	TERMP	-20,4637	27-1	0
27	0,26667	TERMP	-20,5189	27-1	0,26667
27	0	TERMN	61,3911	27-1	0
27	0,26667	TERMN	61,5568	27-1	0,26667
27	0	GRADP	12,8639	27-1	0
27	0,26667	GRADP	12,8986	27-1	0,26667
27	0	GRADN	-12,8639	27-1	0
27	0,26667	GRADN	-12,8986	27-1	0,26667
27	0	Qk_C	-109,285	27-1	0
27	0,26667	Qk_C	-89,3176	27-1	0,26667
27	0	Qk_DX	-141,6328	27-1	0
27	0,26667	Qk_DX	-120,7305	27-1	0,26667
27	0	Qk_SX	-55,6172	27-1	0
27	0,26667	Qk_SX	-36,5273	27-1	0,26667
27	0	STERR	-81,7419	27-1	0

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
27	0,26667	STERR	-88,6202	27-1	0,26667
27	0	FREN	-149,2703	27-1	0
27	0,26667	FREN	-159,3143	27-1	0,26667
27	0	INCR	-107,2492	27-1	0
27	0,26667	INCR	-116,2738	27-1	0,26667
27	0	SISMA_O	-122,5195	27-1	0
27	0,26667	SISMA_O	-130,9707	27-1	0,26667
27	0	SISMA_VA	25,3595	27-1	0
27	0,26667	SISMA_VA	19,807	27-1	0,26667
27	0	SISMA_VB	-25,3595	27-1	0
27	0,26667	SISMA_VB	-19,807	27-1	0,26667
28	0	PP	-111,446	28-1	0
28	0,26667	PP	-76,1936	28-1	0,26667
28	0	PERM	-16,3241	28-1	0
28	0,26667	PERM	-11,9258	28-1	0,26667
28	0	TERRA_SX	-62,3816	28-1	0
28	0,26667	TERRA_SX	-66,7544	28-1	0,26667
28	0	TERRA_DX	90,5247	28-1	0
28	0,26667	TERRA_DX	94,9724	28-1	0,26667
28	0	TERMP	-20,5189	28-1	0
28	0,26667	TERMP	-20,5735	28-1	0,26667
28	0	TERMN	61,5568	28-1	0
28	0,26667	TERMN	61,7206	28-1	0,26667
28	0	GRADP	12,8986	28-1	0
28	0,26667	GRADP	12,9329	28-1	0,26667
28	0	GRADN	-12,8986	28-1	0
28	0,26667	GRADN	-12,9329	28-1	0,26667
28	0	Qk_C	-89,3176	28-1	0
28	0,26667	Qk_C	-67,1911	28-1	0,26667
28	0	Qk_DX	-120,7305	28-1	0
28	0,26667	Qk_DX	-95,8695	28-1	0,26667
28	0	Qk_SX	-36,5273	28-1	0
28	0,26667	Qk_SX	-17,0783	28-1	0,26667
28	0	STERR	-88,6202	28-1	0
28	0,26667	STERR	-94,3194	28-1	0,26667
28	0	FREN	-159,3143	28-1	0
28	0,26667	FREN	-167,2795	28-1	0,26667
28	0	INCR	-116,2738	28-1	0
28	0,26667	INCR	-123,7515	28-1	0,26667
28	0	SISMA_O	-130,9707	28-1	0
28	0,26667	SISMA_O	-137,781	28-1	0,26667
28	0	SISMA_VA	19,807	28-1	0
28	0,26667	SISMA_VA	13,6556	28-1	0,26667
28	0	SISMA_VB	-19,807	28-1	0
28	0,26667	SISMA_VB	-13,6556	28-1	0,26667
29	0	PP	-76,1936	29-1	0
29	0,26667	PP	-37,4883	29-1	0,26667
29	0	PERM	-11,9258	29-1	0
29	0,26667	PERM	-7,0957	29-1	0,26667
29	0	TERRA_SX	-66,7544	29-1	0
29	0,26667	TERRA_SX	-70,1968	29-1	0,26667
29	0	TERRA_DX	94,9724	29-1	0
29	0,26667	TERRA_DX	98,4861	29-1	0,26667
29	0	TERMP	-20,5735	29-1	0
29	0,26667	TERMP	-20,6255	29-1	0,26667
29	0	TERMN	61,7206	29-1	0
29	0,26667	TERMN	61,8766	29-1	0,26667
29	0	GRADP	12,9329	29-1	0
29	0,26667	GRADP	12,9656	29-1	0,26667
29	0	GRADN	-12,9329	29-1	0
29	0,26667	GRADN	-12,9656	29-1	0,26667
29	0	Qk_C	-67,1911	29-1	0
29	0,26667	Qk_C	-42,89	29-1	0,26667
29	0	Qk_DX	-95,8695	29-1	0
29	0,26667	Qk_DX	-66,8535	29-1	0,26667
29	0	Qk_SX	-17,0783	29-1	0
29	0,26667	Qk_SX	2,5622	29-1	0,26667
29	0	STERR	-94,3194	29-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
107 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
29	0,26667	STERR	-98,7189	29-1	0,26667
29	0	FREN	-167,2795	29-1	0
29	0,26667	FREN	-172,9519	29-1	0,26667
29	0	INCR	-123,7515	29-1	0
29	0,26667	INCR	-129,5238	29-1	0,26667
29	0	SISMA_O	-137,781	29-1	0
29	0,26667	SISMA_O	-142,7814	29-1	0,26667
29	0	SISMA_VA	13,6556	29-1	0
29	0,26667	SISMA_VA	6,9016	29-1	0,26667
29	0	SISMA_VB	-13,6556	29-1	0
29	0,26667	SISMA_VB	-6,9016	29-1	0,26667
30	0	PP	-37,4883	30-1	0
30	0,26667	PP	4,6924	30-1	0,26667
30	0	PERM	-7,0957	30-1	0
30	0,26667	PERM	-1,8309	30-1	0,26667
30	0	TERRA_SX	-70,1968	30-1	0
30	0,26667	TERRA_SX	-72,6219	30-1	0,26667
30	0	TERRA_DX	98,4861	30-1	0
30	0,26667	TERRA_DX	100,9762	30-1	0,26667
30	0	TERMP	-20,6255	30-1	0
30	0,26667	TERMP	-20,6729	30-1	0,26667
30	0	TERMN	61,8766	30-1	0
30	0,26667	TERMN	62,0186	30-1	0,26667
30	0	GRADP	12,9656	30-1	0
30	0,26667	GRADP	12,9954	30-1	0,26667
30	0	GRADN	-12,9656	30-1	0
30	0,26667	GRADN	-12,9954	30-1	0,26667
30	0	Qk_C	-42,89	30-1	0
30	0,26667	Qk_C	-16,398	30-1	0,26667
30	0	Qk_DX	-66,8535	30-1	0
30	0,26667	Qk_DX	-33,4849	30-1	0,26667
30	0	Qk_SX	2,5622	30-1	0
30	0,26667	Qk_SX	22,2268	30-1	0,26667
30	0	STERR	-98,7189	30-1	0
30	0,26667	STERR	-101,6972	30-1	0,26667
30	0	FREN	-172,9519	30-1	0
30	0,26667	FREN	-176,1157	30-1	0,26667
30	0	INCR	-129,5238	30-1	0
30	0,26667	INCR	-133,4315	30-1	0,26667
30	0	SISMA_O	-142,7814	30-1	0
30	0,26667	SISMA_O	-145,8013	30-1	0,26667
30	0	SISMA_VA	6,9016	30-1	0
30	0,26667	SISMA_VA	-0,459	30-1	0,26667
30	0	SISMA_VB	-6,9016	30-1	0
30	0,26667	SISMA_VB	0,459	30-1	0,26667
31	0	PP	4,6924	31-1	0
31	0,26667	PP	50,3716	31-1	0,26667
31	0	PERM	-1,8309	31-1	0
31	0,26667	PERM	3,8719	31-1	0,26667
31	0	TERRA_SX	-72,6219	31-1	0
31	0,26667	TERRA_SX	-73,9425	31-1	0,26667
31	0	TERRA_DX	100,9762	31-1	0
31	0,26667	TERRA_DX	102,352	31-1	0,26667
31	0	TERMP	-20,6729	31-1	0
31	0,26667	TERMP	-20,7132	31-1	0,26667
31	0	TERMN	62,0186	31-1	0
31	0,26667	TERMN	62,1396	31-1	0,26667
31	0	GRADP	12,9954	31-1	0
31	0,26667	GRADP	13,0207	31-1	0,26667
31	0	GRADN	-12,9954	31-1	0
31	0,26667	GRADN	-13,0207	31-1	0,26667
31	0	Qk_C	-16,398	31-1	0
31	0,26667	Qk_C	12,3015	31-1	0,26667
31	0	Qk_DX	-33,4849	31-1	0
31	0,26667	Qk_DX	4,4346	31-1	0,26667
31	0	Qk_SX	22,2268	31-1	0
31	0,26667	Qk_SX	41,7483	31-1	0,26667
31	0	STERR	-101,6972	31-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
108 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
31	0,26667	STERR	-103,1319	31-1	0,26667
31	0	FREN	-176,1157	31-1	0
31	0,26667	FREN	-176,5536	31-1	0,26667
31	0	INCR	-133,4315	31-1	0
31	0,26667	INCR	-135,314	31-1	0,26667
31	0	SISMA_O	-145,8013	31-1	0
31	0,26667	SISMA_O	-146,6689	31-1	0,26667
31	0	SISMA_VA	-0,459	31-1	0
31	0,26667	SISMA_VA	-8,4303	31-1	0,26667
31	0	SISMA_VB	0,459	31-1	0
31	0,26667	SISMA_VB	8,4303	31-1	0,26667
32	0	PP	50,3716	32-1	0
32	0,26667	PP	99,5721	32-1	0,26667
32	0	PERM	3,8719	32-1	0
32	0,26667	PERM	10,0158	32-1	0,26667
32	0	TERRA_SX	-73,9425	32-1	0
32	0,26667	TERRA_SX	-74,0704	32-1	0,26667
32	0	TERRA_DX	102,352	32-1	0
32	0,26667	TERRA_DX	102,5222	32-1	0,26667
32	0	TERMP	-20,7132	32-1	0
32	0,26667	TERMP	-20,744	32-1	0,26667
32	0	TERMN	62,1396	32-1	0
32	0,26667	TERMN	62,2321	32-1	0,26667
32	0	GRADP	13,0207	32-1	0
32	0,26667	GRADP	13,0401	32-1	0,26667
32	0	GRADN	-13,0207	32-1	0
32	0,26667	GRADN	-13,0401	32-1	0,26667
32	0	Qk_C	12,3015	32-1	0
32	0,26667	Qk_C	43,2253	32-1	0,26667
32	0	Qk_DX	4,4346	32-1	0
32	0,26667	Qk_DX	47,1037	32-1	0,26667
32	0	Qk_SX	41,7483	32-1	0
32	0,26667	Qk_SX	60,959	32-1	0,26667
32	0	STERR	-103,1319	32-1	0
32	0,26667	STERR	-102,8997	32-1	0,26667
32	0	FREN	-176,5536	32-1	0
32	0,26667	FREN	-174,0465	32-1	0,26667
32	0	INCR	-135,314	32-1	0
32	0,26667	INCR	-135,0092	32-1	0,26667
32	0	SISMA_O	-146,6689	32-1	0
32	0,26667	SISMA_O	-145,2109	32-1	0,26667
32	0	SISMA_VA	-8,4303	32-1	0
32	0,26667	SISMA_VA	-17,0163	32-1	0,26667
32	0	SISMA_VB	8,4303	32-1	0
32	0,26667	SISMA_VB	17,0163	32-1	0,26667
33	0	PP	99,5721	33-1	0
33	0,225	PP	143,8416	33-1	0,225
33	0	PERM	10,0158	33-1	0
33	0,225	PERM	15,5452	33-1	0,225
33	0	TERRA_SX	-74,0704	33-1	0
33	0,225	TERRA_SX	-73,1816	33-1	0,225
33	0	TERRA_DX	102,5222	33-1	0
33	0,225	TERRA_DX	101,656	33-1	0,225
33	0	TERMP	-20,744	33-1	0
33	0,225	TERMP	-20,7605	33-1	0,225
33	0	TERMN	62,2321	33-1	0
33	0,225	TERMN	62,2816	33-1	0,225
33	0	GRADP	13,0401	33-1	0
33	0,225	GRADP	13,0505	33-1	0,225
33	0	GRADN	-13,0401	33-1	0
33	0,225	GRADN	-13,0505	33-1	0,225
33	0	Qk_C	43,2253	33-1	0
33	0,225	Qk_C	71,0604	33-1	0,225
33	0	Qk_DX	47,1037	33-1	0
33	0,225	Qk_DX	86,9545	33-1	0,225
33	0	Qk_SX	60,959	33-1	0
33	0,225	Qk_SX	76,7956	33-1	0,225
33	0	STERR	-102,8997	33-1	0



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
109 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
33	0,225	STERR	-101,3104	33-1	0,225
33	0	FREN	-174,0465	33-1	0
33	0,225	FREN	-169,469	33-1	0,225
33	0	INCR	-135,0092	33-1	0
33	0,225	INCR	-132,9239	33-1	0,225
33	0	SISMA_O	-145,2109	33-1	0
33	0,225	SISMA_O	-142,0362	33-1	0,225
33	0	SISMA_VA	-17,0163	33-1	0
33	0,225	SISMA_VA	-24,7421	33-1	0,225
33	0	SISMA_VB	17,0163	33-1	0
33	0,225	SISMA_VB	24,7421	33-1	0,225
34	0	PP	143,8416	34-1	0
34	0,225	PP	190,6469	34-1	0,225
34	0	PERM	15,5452	34-1	0
34	0,225	PERM	21,3928	34-1	0,225
34	0	TERRA_SX	-73,1816	34-1	0
34	0,225	TERRA_SX	-71,3269	34-1	0,225
34	0	TERRA_DX	101,656	34-1	0
34	0,225	TERRA_DX	99,8097	34-1	0,225
34	0	TERMP	-20,7605	34-1	0
34	0,225	TERMP	-20,7667	34-1	0,225
34	0	TERMN	62,2816	34-1	0
34	0,225	TERMN	62,3	34-1	0,225
34	0	GRADP	13,0505	34-1	0
34	0,225	GRADP	13,0543	34-1	0,225
34	0	GRADN	-13,0505	34-1	0
34	0,225	GRADN	-13,0543	34-1	0,225
34	0	Qk_C	71,0604	34-1	0
34	0,225	Qk_C	100,5008	34-1	0,225
34	0	Qk_DX	86,9545	34-1	0
34	0,225	Qk_DX	130,4468	34-1	0,225
34	0	Qk_SX	76,7956	34-1	0
34	0,225	Qk_SX	92,1903	34-1	0,225
34	0	STERR	-101,3104	34-1	0
34	0,225	STERR	-98,3706	34-1	0,225
34	0	FREN	-169,469	34-1	0
34	0,225	FREN	-162,5046	34-1	0,225
34	0	INCR	-132,9239	34-1	0
34	0,225	INCR	-129,0669	34-1	0,225
34	0	SISMA_O	-142,0362	34-1	0
34	0,225	SISMA_O	-136,9762	34-1	0,225
34	0	SISMA_VA	-24,7421	34-1	0
34	0,225	SISMA_VA	-32,9106	34-1	0,225
34	0	SISMA_VB	24,7421	34-1	0
34	0,225	SISMA_VB	32,9106	34-1	0,225
35	0	PP	185,2998	35-1	0
35	0,125	PP	187,9733	35-1	0,125
35	0,25	PP	190,6469	35-1	0,25
35	0	PERM	21,6088	35-1	0
35	0,125	PERM	21,5008	35-1	0,125
35	0,25	PERM	21,3928	35-1	0,25
35	0	TERRA_SX	72,3977	35-1	0
35	0,125	TERRA_SX	85,7256	35-1	0,125
35	0,25	TERRA_SX	99,8097	35-1	0,25
35	0	TERRA_DX	-64,9947	35-1	0
35	0,125	TERRA_DX	-68,1608	35-1	0,125
35	0,25	TERRA_DX	-71,3269	35-1	0,25
35	0	TERMP	-18,8957	35-1	0
35	0,125	TERMP	-19,8312	35-1	0,125
35	0,25	TERMP	-20,7667	35-1	0,25
35	0	TERMN	56,687	35-1	0
35	0,125	TERMN	59,4935	35-1	0,125
35	0,25	TERMN	62,3	35-1	0,25
35	0	GRADP	8,3208	35-1	0
35	0,125	GRADP	10,6876	35-1	0,125
35	0,25	GRADP	13,0543	35-1	0,25
35	0	GRADN	-8,3208	35-1	0
35	0,125	GRADN	-10,6876	35-1	0,125

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
110 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
35	0,25	GRADN	-13,0543	35-1	0,25
35	0	Qk_C	104,2034	35-1	0
35	0,125	Qk_C	102,3521	35-1	0,125
35	0,25	Qk_C	100,5008	35-1	0,25
35	0	Qk_DX	91,9704	35-1	0
35	0,125	Qk_DX	92,0804	35-1	0,125
35	0,25	Qk_DX	92,1903	35-1	0,25
35	0	Qk_SX	130,2269	35-1	0
35	0,125	Qk_SX	130,3368	35-1	0,125
35	0,25	Qk_SX	130,4468	35-1	0,25
35	0	STERR	99,8527	35-1	0
35	0,125	STERR	112,9721	35-1	0,125
35	0,25	STERR	126,5441	35-1	0,25
35	0	FREN	146,4067	35-1	0
35	0,125	FREN	154,4556	35-1	0,125
35	0,25	FREN	162,5046	35-1	0,25
35	0	INCR	131,0114	35-1	0
35	0,125	INCR	148,2247	35-1	0,125
35	0,25	INCR	166,0318	35-1	0,25
35	0	SISMA_O	120,5279	35-1	0
35	0,125	SISMA_O	128,7033	35-1	0,125
35	0,25	SISMA_O	136,9762	35-1	0,25
35	0	SISMA_VA	-32,1136	35-1	0
35	0,125	SISMA_VA	-32,5121	35-1	0,125
35	0,25	SISMA_VA	-32,9106	35-1	0,25
35	0	SISMA_VB	32,1136	35-1	0
35	0,125	SISMA_VB	32,5121	35-1	0,125
35	0,25	SISMA_VB	32,9106	35-1	0,25
36	0	PP	-185,2998	36-1	0
36	0,125	PP	-187,9733	36-1	0,125
36	0,25	PP	-190,6469	36-1	0,25
36	0	PERM	-21,6088	36-1	0
36	0,125	PERM	-21,5008	36-1	0,125
36	0,25	PERM	-21,3928	36-1	0,25
36	0	TERRA_SX	64,9947	36-1	0
36	0,125	TERRA_SX	68,1608	36-1	0,125
36	0,25	TERRA_SX	71,3269	36-1	0,25
36	0	TERRA_DX	-72,3977	36-1	0
36	0,125	TERRA_DX	-85,7256	36-1	0,125
36	0,25	TERRA_DX	-99,8097	36-1	0,25
36	0	TERMP	18,8957	36-1	0
36	0,125	TERMP	19,8312	36-1	0,125
36	0,25	TERMP	20,7667	36-1	0,25
36	0	TERMN	-56,687	36-1	0
36	0,125	TERMN	-59,4935	36-1	0,125
36	0,25	TERMN	-62,3	36-1	0,25
36	0	GRADP	-8,3208	36-1	0
36	0,125	GRADP	-10,6876	36-1	0,125
36	0,25	GRADP	-13,0543	36-1	0,25
36	0	GRADN	8,3208	36-1	0
36	0,125	GRADN	10,6876	36-1	0,125
36	0,25	GRADN	13,0543	36-1	0,25
36	0	Qk_C	-104,2034	36-1	0
36	0,125	Qk_C	-102,3521	36-1	0,125
36	0,25	Qk_C	-100,5008	36-1	0,25
36	0	Qk_DX	-130,2269	36-1	0
36	0,125	Qk_DX	-130,3368	36-1	0,125
36	0,25	Qk_DX	-130,4468	36-1	0,25
36	0	Qk_SX	-91,9704	36-1	0
36	0,125	Qk_SX	-92,0804	36-1	0,125
36	0,25	Qk_SX	-92,1903	36-1	0,25
36	0	STERR	89,3928	36-1	0
36	0,125	STERR	93,8817	36-1	0,125
36	0,25	STERR	98,3706	36-1	0,25
36	0	FREN	146,4067	36-1	0
36	0,125	FREN	154,4556	36-1	0,125
36	0,25	FREN	162,5046	36-1	0,25
36	0	INCR	117,2875	36-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
111 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
36	0,125	INCR	123,1772	36-1	0,125
36	0,25	INCR	129,0669	36-1	0,25
36	0	SISMA_O	120,5279	36-1	0
36	0,125	SISMA_O	128,7033	36-1	0,125
36	0,25	SISMA_O	136,9762	36-1	0,25
36	0	SISMA_VA	32,1136	36-1	0
36	0,125	SISMA_VA	32,5121	36-1	0,125
36	0,25	SISMA_VA	32,9106	36-1	0,25
36	0	SISMA_VB	-32,1136	36-1	0
36	0,125	SISMA_VB	-32,5121	36-1	0,125
36	0,25	SISMA_VB	-32,9106	36-1	0,25
37	0	PP	179,9526	37-1	0
37	0,125	PP	182,6262	37-1	0,125
37	0,25	PP	185,2998	37-1	0,25
37	0	PERM	21,8248	37-1	0
37	0,125	PERM	21,7168	37-1	0,125
37	0,25	PERM	21,6088	37-1	0,25
37	0	TERRA_SX	47,9443	37-1	0
37	0,125	TERRA_SX	59,8095	37-1	0,125
37	0,25	TERRA_SX	72,3977	37-1	0,25
37	0	TERRA_DX	-58,6625	37-1	0
37	0,125	TERRA_DX	-61,8286	37-1	0,125
37	0,25	TERRA_DX	-64,9947	37-1	0,25
37	0	TERMP	-17,0247	37-1	0
37	0,125	TERMP	-17,9602	37-1	0,125
37	0,25	TERMP	-18,8957	37-1	0,25
37	0	TERMN	51,0741	37-1	0
37	0,125	TERMN	53,8806	37-1	0,125
37	0,25	TERMN	56,687	37-1	0,25
37	0	GRADP	3,5873	37-1	0
37	0,125	GRADP	5,9541	37-1	0,125
37	0,25	GRADP	8,3208	37-1	0,25
37	0	GRADN	-3,5873	37-1	0
37	0,125	GRADN	-5,9541	37-1	0,125
37	0,25	GRADN	-8,3208	37-1	0,25
37	0	Qk_C	107,906	37-1	0
37	0,125	Qk_C	106,0547	37-1	0,125
37	0,25	Qk_C	104,2034	37-1	0,25
37	0	Qk_DX	91,7505	37-1	0
37	0,125	Qk_DX	91,8605	37-1	0,125
37	0,25	Qk_DX	91,9704	37-1	0,25
37	0	Qk_SX	130,007	37-1	0
37	0,125	Qk_SX	130,1169	37-1	0,125
37	0,25	Qk_SX	130,2269	37-1	0,25
37	0	STERR	74,9719	37-1	0
37	0,125	STERR	87,1859	37-1	0,125
37	0,25	STERR	99,8527	37-1	0,25
37	0	FREN	130,3088	37-1	0
37	0,125	FREN	138,3578	37-1	0,125
37	0,25	FREN	146,4067	37-1	0,25
37	0	INCR	98,3666	37-1	0
37	0,125	INCR	114,3921	37-1	0,125
37	0,25	INCR	131,0114	37-1	0,25
37	0	SISMA_O	104,4689	37-1	0
37	0,125	SISMA_O	112,4497	37-1	0,125
37	0,25	SISMA_O	120,5279	37-1	0,25
37	0	SISMA_VA	-31,3167	37-1	0
37	0,125	SISMA_VA	-31,7151	37-1	0,125
37	0,25	SISMA_VA	-32,1136	37-1	0,25
37	0	SISMA_VB	31,3167	37-1	0
37	0,125	SISMA_VB	31,7151	37-1	0,125
37	0,25	SISMA_VB	32,1136	37-1	0,25
38	0	PP	-179,9526	38-1	0
38	0,125	PP	-182,6262	38-1	0,125
38	0,25	PP	-185,2998	38-1	0,25
38	0	PERM	-21,8248	38-1	0
38	0,125	PERM	-21,7168	38-1	0,125
38	0,25	PERM	-21,6088	38-1	0,25

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
112 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
38	0	TERRA_SX	58,6625	38-1	0
38	0,125	TERRA_SX	61,8286	38-1	0,125
38	0,25	TERRA_SX	64,9947	38-1	0,25
38	0	TERRA_DX	-47,9443	38-1	0
38	0,125	TERRA_DX	-59,8095	38-1	0,125
38	0,25	TERRA_DX	-72,3977	38-1	0,25
38	0	TERMP	17,0247	38-1	0
38	0,125	TERMP	17,9602	38-1	0,125
38	0,25	TERMP	18,8957	38-1	0,25
38	0	TERMN	-51,0741	38-1	0
38	0,125	TERMN	-53,8806	38-1	0,125
38	0,25	TERMN	-56,687	38-1	0,25
38	0	GRADP	-3,5873	38-1	0
38	0,125	GRADP	-5,9541	38-1	0,125
38	0,25	GRADP	-8,3208	38-1	0,25
38	0	GRADN	3,5873	38-1	0
38	0,125	GRADN	5,9541	38-1	0,125
38	0,25	GRADN	8,3208	38-1	0,25
38	0	Qk_C	-107,906	38-1	0
38	0,125	Qk_C	-106,0547	38-1	0,125
38	0,25	Qk_C	-104,2034	38-1	0,25
38	0	Qk_DX	-130,007	38-1	0
38	0,125	Qk_DX	-130,1169	38-1	0,125
38	0,25	Qk_DX	-130,2269	38-1	0,25
38	0	Qk_SX	-91,7505	38-1	0
38	0,125	Qk_SX	-91,8605	38-1	0,125
38	0,25	Qk_SX	-91,9704	38-1	0,25
38	0	STERR	80,4149	38-1	0
38	0,125	STERR	84,9038	38-1	0,125
38	0,25	STERR	89,3928	38-1	0,25
38	0	FREN	130,3088	38-1	0
38	0,125	FREN	138,3578	38-1	0,125
38	0,25	FREN	146,4067	38-1	0,25
38	0	INCR	105,5081	38-1	0
38	0,125	INCR	111,3978	38-1	0,125
38	0,25	INCR	117,2875	38-1	0,25
38	0	SISMA_O	104,4689	38-1	0
38	0,125	SISMA_O	112,4497	38-1	0,125
38	0,25	SISMA_O	120,5279	38-1	0,25
38	0	SISMA_VA	31,3167	38-1	0
38	0,125	SISMA_VA	31,7151	38-1	0,125
38	0,25	SISMA_VA	32,1136	38-1	0,25
38	0	SISMA_VB	-31,3167	38-1	0
38	0,125	SISMA_VB	-31,7151	38-1	0,125
38	0,25	SISMA_VB	-32,1136	38-1	0,25
39	0	PP	150,7217	39-1	0
39	0,68333	PP	165,3371	39-1	0,68333
39	1,36667	PP	179,9526	39-1	1,36667
39	0	PERM	23,0056	39-1	0
39	0,68333	PERM	22,4152	39-1	0,68333
39	1,36667	PERM	21,8248	39-1	1,36667
39	0	TERRA_SX	-39,3018	39-1	0
39	0,68333	TERRA_SX	-4,8723	39-1	0,68333
39	1,36667	TERRA_SX	47,9443	39-1	1,36667
39	0	TERRA_DX	-24,0466	39-1	0
39	0,68333	TERRA_DX	-41,3546	39-1	0,68333
39	1,36667	TERRA_DX	-58,6625	39-1	1,36667
39	0	TERMP	-6,7967	39-1	0
39	0,68333	TERMP	-11,9107	39-1	0,68333
39	1,36667	TERMP	-17,0247	39-1	1,36667
39	0	TERMN	20,3902	39-1	0
39	0,68333	TERMN	35,7321	39-1	0,68333
39	1,36667	TERMN	51,0741	39-1	1,36667
39	0	GRADP	-22,2891	39-1	0
39	0,68333	GRADP	-9,3509	39-1	0,68333
39	1,36667	GRADP	3,5873	39-1	1,36667
39	0	GRADN	22,2891	39-1	0
39	0,68333	GRADN	9,3509	39-1	0,68333

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
113 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
39	1,36667	GRADN	-3,5873	39-1	1,36667
39	0	Qk_C	128,147	39-1	0
39	0,68333	Qk_C	118,0265	39-1	0,68333
39	1,36667	Qk_C	107,906	39-1	1,36667
39	0	Qk_DX	90,5484	39-1	0
39	0,68333	Qk_DX	91,1494	39-1	0,68333
39	1,36667	Qk_DX	91,7505	39-1	1,36667
39	0	Qk_SX	128,8048	39-1	0
39	0,68333	Qk_SX	129,4059	39-1	0,68333
39	1,36667	Qk_SX	130,007	39-1	1,36667
39	0	STERR	-29,0395	39-1	0
39	0,68333	STERR	16,2025	39-1	0,68333
39	1,36667	STERR	74,9719	39-1	1,36667
39	0	FREN	42,3071	39-1	0
39	0,68333	FREN	86,308	39-1	0,68333
39	1,36667	FREN	130,3088	39-1	1,36667
39	0	INCR	-38,1012	39-1	0
39	0,68333	INCR	21,2584	39-1	0,68333
39	1,36667	INCR	98,3666	39-1	1,36667
39	0	SISMA_O	23,5625	39-1	0
39	0,68333	SISMA_O	62,5612	39-1	0,68333
39	1,36667	SISMA_O	104,4689	39-1	1,36667
39	0	SISMA_VA	-26,9599	39-1	0
39	0,68333	SISMA_VA	-29,1383	39-1	0,68333
39	1,36667	SISMA_VA	-31,3167	39-1	1,36667
39	0	SISMA_VB	26,9599	39-1	0
39	0,68333	SISMA_VB	29,1383	39-1	0,68333
39	1,36667	SISMA_VB	31,3167	39-1	1,36667
40	0	PP	-150,7217	40-1	0
40	0,68333	PP	-165,3371	40-1	0,68333
40	1,36667	PP	-179,9526	40-1	1,36667
40	0	PERM	-23,0056	40-1	0
40	0,68333	PERM	-22,4152	40-1	0,68333
40	1,36667	PERM	-21,8248	40-1	1,36667
40	0	TERRA_SX	24,0466	40-1	0
40	0,68333	TERRA_SX	41,3546	40-1	0,68333
40	1,36667	TERRA_SX	58,6625	40-1	1,36667
40	0	TERRA_DX	39,3018	40-1	0
40	0,68333	TERRA_DX	4,8723	40-1	0,68333
40	1,36667	TERRA_DX	-47,9443	40-1	1,36667
40	0	TERMP	6,7967	40-1	0
40	0,68333	TERMP	11,9107	40-1	0,68333
40	1,36667	TERMP	17,0247	40-1	1,36667
40	0	TERMN	-20,3902	40-1	0
40	0,68333	TERMN	-35,7321	40-1	0,68333
40	1,36667	TERMN	-51,0741	40-1	1,36667
40	0	GRADP	22,2891	40-1	0
40	0,68333	GRADP	9,3509	40-1	0,68333
40	1,36667	GRADP	-3,5873	40-1	1,36667
40	0	GRADN	-22,2891	40-1	0
40	0,68333	GRADN	-9,3509	40-1	0,68333
40	1,36667	GRADN	3,5873	40-1	1,36667
40	0	Qk_C	-128,147	40-1	0
40	0,68333	Qk_C	-118,0265	40-1	0,68333
40	1,36667	Qk_C	-107,906	40-1	1,36667
40	0	Qk_DX	-128,8048	40-1	0
40	0,68333	Qk_DX	-129,4059	40-1	0,68333
40	1,36667	Qk_DX	-130,007	40-1	1,36667
40	0	Qk_SX	-90,5484	40-1	0
40	0,68333	Qk_SX	-91,1494	40-1	0,68333
40	1,36667	Qk_SX	-91,7505	40-1	1,36667
40	0	STERR	31,3359	40-1	0
40	0,68333	STERR	55,8754	40-1	0,68333
40	1,36667	STERR	80,4149	40-1	1,36667
40	0	FREN	42,3071	40-1	0
40	0,68333	FREN	86,308	40-1	0,68333
40	1,36667	FREN	130,3088	40-1	1,36667
40	0	INCR	41,1142	40-1	0

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
40	0,68333	INCR	73,3111	40-1	0,68333
40	1,36667	INCR	105,5081	40-1	1,36667
40	0	SISMA_O	23,5625	40-1	0
40	0,68333	SISMA_O	62,5612	40-1	0,68333
40	1,36667	SISMA_O	104,4689	40-1	1,36667
40	0	SISMA_VA	26,9599	40-1	0
40	0,68333	SISMA_VA	29,1383	40-1	0,68333
40	1,36667	SISMA_VA	31,3167	40-1	1,36667
40	0	SISMA_VB	-26,9599	40-1	0
40	0,68333	SISMA_VB	-29,1383	40-1	0,68333
40	1,36667	SISMA_VB	-31,3167	40-1	1,36667
41	0	PP	121,4907	41-1	0
41	0,68333	PP	136,1062	41-1	0,68333
41	1,36667	PP	150,7217	41-1	1,36667
41	0	PERM	24,1865	41-1	0
41	0,68333	PERM	23,5961	41-1	0,68333
41	1,36667	PERM	23,0056	41-1	1,36667
41	0	TERRA_SX	-63,8843	41-1	0
41	0,68333	TERRA_SX	-58,0653	41-1	0,68333
41	1,36667	TERRA_SX	-39,3018	41-1	1,36667
41	0	TERRA_DX	10,5693	41-1	0
41	0,68333	TERRA_DX	-6,7387	41-1	0,68333
41	1,36667	TERRA_DX	-24,0466	41-1	1,36667
41	0	TERMP	3,4313	41-1	0
41	0,68333	TERMP	-1,6827	41-1	0,68333
41	1,36667	TERMP	-6,7967	41-1	1,36667
41	0	TERMN	-10,2938	41-1	0
41	0,68333	TERMN	5,0482	41-1	0,68333
41	1,36667	TERMN	20,3902	41-1	1,36667
41	0	GRADP	-48,1656	41-1	0
41	0,68333	GRADP	-35,2274	41-1	0,68333
41	1,36667	GRADP	-22,2891	41-1	1,36667
41	0	GRADN	48,1656	41-1	0
41	0,68333	GRADN	35,2274	41-1	0,68333
41	1,36667	GRADN	22,2891	41-1	1,36667
41	0	Qk_C	148,388	41-1	0
41	0,68333	Qk_C	138,2675	41-1	0,68333
41	1,36667	Qk_C	128,147	41-1	1,36667
41	0	Qk_DX	89,3462	41-1	0
41	0,68333	Qk_DX	89,9473	41-1	0,68333
41	1,36667	Qk_DX	90,5484	41-1	1,36667
41	0	Qk_SX	127,6027	41-1	0
41	0,68333	Qk_SX	128,2037	41-1	0,68333
41	1,36667	Qk_SX	128,8048	41-1	1,36667
41	0	STERR	-78,9413	41-1	0
41	0,68333	STERR	-60,7541	41-1	0,68333
41	1,36667	STERR	-29,0395	41-1	1,36667
41	0	FREN	-45,6946	41-1	0
41	0,68333	FREN	-1,6937	41-1	0,68333
41	1,36667	FREN	42,3071	41-1	1,36667
41	0	INCR	-103,5747	41-1	0
41	0,68333	INCR	-79,7122	41-1	0,68333
41	1,36667	INCR	-38,1012	41-1	1,36667
41	0	SISMA_O	-45,7077	41-1	0
41	0,68333	SISMA_O	-12,5271	41-1	0,68333
41	1,36667	SISMA_O	23,5625	41-1	1,36667
41	0	SISMA_VA	-22,6031	41-1	0
41	0,68333	SISMA_VA	-24,7815	41-1	0,68333
41	1,36667	SISMA_VA	-26,9599	41-1	1,36667
41	0	SISMA_VB	22,6031	41-1	0
41	0,68333	SISMA_VB	24,7815	41-1	0,68333
41	1,36667	SISMA_VB	26,9599	41-1	1,36667
42	0	PP	-121,4907	42-1	0
42	0,68333	PP	-136,1062	42-1	0,68333
42	1,36667	PP	-150,7217	42-1	1,36667
42	0	PERM	-24,1865	42-1	0
42	0,68333	PERM	-23,5961	42-1	0,68333
42	1,36667	PERM	-23,0056	42-1	1,36667

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
42	0	TERRA_SX	-10,5693	42-1	0
42	0,68333	TERRA_SX	6,7387	42-1	0,68333
42	1,36667	TERRA_SX	24,0466	42-1	1,36667
42	0	TERRA_DX	63,8843	42-1	0
42	0,68333	TERRA_DX	58,0653	42-1	0,68333
42	1,36667	TERRA_DX	39,3018	42-1	1,36667
42	0	TERMP	-3,4313	42-1	0
42	0,68333	TERMP	1,6827	42-1	0,68333
42	1,36667	TERMP	6,7967	42-1	1,36667
42	0	TERMN	10,2938	42-1	0
42	0,68333	TERMN	-5,0482	42-1	0,68333
42	1,36667	TERMN	-20,3902	42-1	1,36667
42	0	GRADP	48,1656	42-1	0
42	0,68333	GRADP	35,2274	42-1	0,68333
42	1,36667	GRADP	22,2891	42-1	1,36667
42	0	GRADN	-48,1656	42-1	0
42	0,68333	GRADN	-35,2274	42-1	0,68333
42	1,36667	GRADN	-22,2891	42-1	1,36667
42	0	Qk_C	-148,388	42-1	0
42	0,68333	Qk_C	-138,2675	42-1	0,68333
42	1,36667	Qk_C	-128,147	42-1	1,36667
42	0	Qk_DX	-127,6027	42-1	0
42	0,68333	Qk_DX	-128,2037	42-1	0,68333
42	1,36667	Qk_DX	-128,8048	42-1	1,36667
42	0	Qk_SX	-89,3462	42-1	0
42	0,68333	Qk_SX	-89,9473	42-1	0,68333
42	1,36667	Qk_SX	-90,5484	42-1	1,36667
42	0	STERR	-17,7431	42-1	0
42	0,68333	STERR	6,7964	42-1	0,68333
42	1,36667	STERR	31,3359	42-1	1,36667
42	0	FREN	-45,6946	42-1	0
42	0,68333	FREN	-1,6937	42-1	0,68333
42	1,36667	FREN	42,3071	42-1	1,36667
42	0	INCR	-23,2798	42-1	0
42	0,68333	INCR	8,9172	42-1	0,68333
42	1,36667	INCR	41,1142	42-1	1,36667
42	0	SISMA_O	-45,7077	42-1	0
42	0,68333	SISMA_O	-12,5271	42-1	0,68333
42	1,36667	SISMA_O	23,5625	42-1	1,36667
42	0	SISMA_VA	22,6031	42-1	0
42	0,68333	SISMA_VA	24,7815	42-1	0,68333
42	1,36667	SISMA_VA	26,9599	42-1	1,36667
42	0	SISMA_VB	-22,6031	42-1	0
42	0,68333	SISMA_VB	-24,7815	42-1	0,68333
42	1,36667	SISMA_VB	-26,9599	42-1	1,36667
43	0	PP	92,2597	43-1	0
43	0,68333	PP	106,8752	43-1	0,68333
43	1,36667	PP	121,4907	43-1	1,36667
43	0	PERM	25,3673	43-1	0
43	0,68333	PERM	24,7769	43-1	0,68333
43	1,36667	PERM	24,1865	43-1	1,36667
43	0	TERRA_SX	-47,5741	43-1	0
43	0,68333	TERRA_SX	-59,4802	43-1	0,68333
43	1,36667	TERRA_SX	-63,8843	43-1	1,36667
43	0	TERRA_DX	45,1852	43-1	0
43	0,68333	TERRA_DX	27,8773	43-1	0,68333
43	1,36667	TERRA_DX	10,5693	43-1	1,36667
43	0	TERMP	13,6592	43-1	0
43	0,68333	TERMP	8,5452	43-1	0,68333
43	1,36667	TERMP	3,4313	43-1	1,36667
43	0	TERMN	-40,9777	43-1	0
43	0,68333	TERMN	-25,6357	43-1	0,68333
43	1,36667	TERMN	-10,2938	43-1	1,36667
43	0	GRADP	-74,0421	43-1	0
43	0,68333	GRADP	-61,1039	43-1	0,68333
43	1,36667	GRADP	-48,1656	43-1	1,36667
43	0	GRADN	74,0421	43-1	0
43	0,68333	GRADN	61,1039	43-1	0,68333

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
116 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
43	1,36667	GRADN	48,1656	43-1	1,36667
43	0	Qk_C	168,629	43-1	0
43	0,68333	Qk_C	158,5085	43-1	0,68333
43	1,36667	Qk_C	148,388	43-1	1,36667
43	0	Qk_DX	88,1441	43-1	0
43	0,68333	Qk_DX	88,7451	43-1	0,68333
43	1,36667	Qk_DX	89,3462	43-1	1,36667
43	0	Qk_SX	126,4005	43-1	0
43	0,68333	Qk_SX	127,0016	43-1	0,68333
43	1,36667	Qk_SX	127,6027	43-1	1,36667
43	0	STERR	-74,7336	43-1	0
43	0,68333	STERR	-83,6012	43-1	0,68333
43	1,36667	STERR	-78,9413	43-1	1,36667
43	0	FREN	-133,6963	43-1	0
43	0,68333	FREN	-89,6955	43-1	0,68333
43	1,36667	FREN	-45,6946	43-1	1,36667
43	0	INCR	-98,054	43-1	0
43	0,68333	INCR	-109,6887	43-1	0,68333
43	1,36667	INCR	-103,5747	43-1	1,36667
43	0	SISMA_O	-103,3416	43-1	0
43	0,68333	SISMA_O	-75,9792	43-1	0,68333
43	1,36667	SISMA_O	-45,7077	43-1	1,36667
43	0	SISMA_VA	-18,2463	43-1	0
43	0,68333	SISMA_VA	-20,4247	43-1	0,68333
43	1,36667	SISMA_VA	-22,6031	43-1	1,36667
43	0	SISMA_VB	18,2463	43-1	0
43	0,68333	SISMA_VB	20,4247	43-1	0,68333
43	1,36667	SISMA_VB	22,6031	43-1	1,36667
44	0	PP	-92,2597	44-1	0
44	0,68333	PP	-106,8752	44-1	0,68333
44	1,36667	PP	-121,4907	44-1	1,36667
44	0	PERM	-25,3673	44-1	0
44	0,68333	PERM	-24,7769	44-1	0,68333
44	1,36667	PERM	-24,1865	44-1	1,36667
44	0	TERRA_SX	-45,1852	44-1	0
44	0,68333	TERRA_SX	-27,8773	44-1	0,68333
44	1,36667	TERRA_SX	-10,5693	44-1	1,36667
44	0	TERRA_DX	47,5741	44-1	0
44	0,68333	TERRA_DX	59,4802	44-1	0,68333
44	1,36667	TERRA_DX	63,8843	44-1	1,36667
44	0	TERMP	-13,6592	44-1	0
44	0,68333	TERMP	-8,5452	44-1	0,68333
44	1,36667	TERMP	-3,4313	44-1	1,36667
44	0	TERMN	40,9777	44-1	0
44	0,68333	TERMN	25,6357	44-1	0,68333
44	1,36667	TERMN	10,2938	44-1	1,36667
44	0	GRADP	74,0421	44-1	0
44	0,68333	GRADP	61,1039	44-1	0,68333
44	1,36667	GRADP	48,1656	44-1	1,36667
44	0	GRADN	-74,0421	44-1	0
44	0,68333	GRADN	-61,1039	44-1	0,68333
44	1,36667	GRADN	-48,1656	44-1	1,36667
44	0	Qk_C	-168,629	44-1	0
44	0,68333	Qk_C	-158,5085	44-1	0,68333
44	1,36667	Qk_C	-148,388	44-1	1,36667
44	0	Qk_DX	-126,4005	44-1	0
44	0,68333	Qk_DX	-127,0016	44-1	0,68333
44	1,36667	Qk_DX	-127,6027	44-1	1,36667
44	0	Qk_SX	-88,1441	44-1	0
44	0,68333	Qk_SX	-88,7451	44-1	0,68333
44	1,36667	Qk_SX	-89,3462	44-1	1,36667
44	0	STERR	-66,8221	44-1	0
44	0,68333	STERR	-42,2826	44-1	0,68333
44	1,36667	STERR	-17,7431	44-1	1,36667
44	0	FREN	-133,6963	44-1	0
44	0,68333	FREN	-89,6955	44-1	0,68333
44	1,36667	FREN	-45,6946	44-1	1,36667
44	0	INCR	-87,6737	44-1	0



GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
117 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
44	0,68333	INCR	-55,4768	44-1	0,68333
44	1,36667	INCR	-23,2798	44-1	1,36667
44	0	SISMA_O	-103,3416	44-1	0
44	0,68333	SISMA_O	-75,9792	44-1	0,68333
44	1,36667	SISMA_O	-45,7077	44-1	1,36667
44	0	SISMA_VA	18,2463	44-1	0
44	0,68333	SISMA_VA	20,4247	44-1	0,68333
44	1,36667	SISMA_VA	22,6031	44-1	1,36667
44	0	SISMA_VB	-18,2463	44-1	0
44	0,68333	SISMA_VB	-20,4247	44-1	0,68333
44	1,36667	SISMA_VB	-22,6031	44-1	1,36667
45	0	PP	87,4473	45-1	0
45	0,1125	PP	89,8535	45-1	0,1125
45	0,225	PP	92,2597	45-1	0,225
45	0	PERM	25,5617	45-1	0
45	0,1125	PERM	25,4645	45-1	0,1125
45	0,225	PERM	25,3673	45-1	0,225
45	0	TERRA_SX	-42,4745	45-1	0
45	0,1125	TERRA_SX	-45,083	45-1	0,1125
45	0,225	TERRA_SX	-47,5741	45-1	0,225
45	0	TERRA_DX	50,8842	45-1	0
45	0,1125	TERRA_DX	48,0347	45-1	0,1125
45	0,225	TERRA_DX	45,1852	45-1	0,225
45	0	TERMP	15,3431	45-1	0
45	0,1125	TERMP	14,5012	45-1	0,1125
45	0,225	TERMP	13,6592	45-1	0,225
45	0	TERMN	-46,0293	45-1	0
45	0,1125	TERMN	-43,5035	45-1	0,1125
45	0,225	TERMN	-40,9777	45-1	0,225
45	0	GRADP	-78,3023	45-1	0
45	0,1125	GRADP	-76,1722	45-1	0,1125
45	0,225	GRADP	-74,0421	45-1	0,225
45	0	GRADN	78,3023	45-1	0
45	0,1125	GRADN	76,1722	45-1	0,1125
45	0,225	GRADN	74,0421	45-1	0,225
45	0	Qk_C	171,9614	45-1	0
45	0,1125	Qk_C	170,2952	45-1	0,1125
45	0,225	Qk_C	168,629	45-1	0,225
45	0	Qk_DX	87,9461	45-1	0
45	0,1125	Qk_DX	88,0451	45-1	0,1125
45	0,225	Qk_DX	88,1441	45-1	0,225
45	0	Qk_SX	126,2026	45-1	0
45	0,1125	Qk_SX	126,3016	45-1	0,1125
45	0,225	Qk_SX	126,4005	45-1	0,225
45	0	STERR	-68,8535	45-1	0
45	0,1125	STERR	-71,9769	45-1	0,1125
45	0,225	STERR	-74,7336	45-1	0,225
45	0	FREN	-148,1844	45-1	0
45	0,1125	FREN	-140,9404	45-1	0,1125
45	0,225	FREN	-133,6963	45-1	0,225
45	0	INCR	-90,339	45-1	0
45	0,1125	INCR	-94,437	45-1	0,1125
45	0,225	INCR	-98,054	45-1	0,225
45	0	SISMA_O	-111,7146	45-1	0
45	0,1125	SISMA_O	-107,5675	45-1	0,1125
45	0,225	SISMA_O	-103,3416	45-1	0,225
45	0	SISMA_VA	-17,529	45-1	0
45	0,1125	SISMA_VA	-17,8877	45-1	0,1125
45	0,225	SISMA_VA	-18,2463	45-1	0,225
45	0	SISMA_VB	17,529	45-1	0
45	0,1125	SISMA_VB	17,8877	45-1	0,1125
45	0,225	SISMA_VB	18,2463	45-1	0,225
46	0	PP	-87,4473	46-1	0
46	0,1125	PP	-89,8535	46-1	0,1125
46	0,225	PP	-92,2597	46-1	0,225
46	0	PERM	-25,5617	46-1	0
46	0,1125	PERM	-25,4645	46-1	0,1125
46	0,225	PERM	-25,3673	46-1	0,225

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
118 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
46	0	TERRA_SX	-50,8842	46-1	0
46	0,1125	TERRA_SX	-48,0347	46-1	0,1125
46	0,225	TERRA_SX	-45,1852	46-1	0,225
46	0	TERRA_DX	42,4745	46-1	0
46	0,1125	TERRA_DX	45,083	46-1	0,1125
46	0,225	TERRA_DX	47,5741	46-1	0,225
46	0	TERMP	-15,3431	46-1	0
46	0,1125	TERMP	-14,5012	46-1	0,1125
46	0,225	TERMP	-13,6592	46-1	0,225
46	0	TERMN	46,0293	46-1	0
46	0,1125	TERMN	43,5035	46-1	0,1125
46	0,225	TERMN	40,9777	46-1	0,225
46	0	GRADP	78,3023	46-1	0
46	0,1125	GRADP	76,1722	46-1	0,1125
46	0,225	GRADP	74,0421	46-1	0,225
46	0	GRADN	-78,3023	46-1	0
46	0,1125	GRADN	-76,1722	46-1	0,1125
46	0,225	GRADN	-74,0421	46-1	0,225
46	0	Qk_C	-171,9614	46-1	0
46	0,1125	Qk_C	-170,2952	46-1	0,1125
46	0,225	Qk_C	-168,629	46-1	0,225
46	0	Qk_DX	-126,2026	46-1	0
46	0,1125	Qk_DX	-126,3016	46-1	0,1125
46	0,225	Qk_DX	-126,4005	46-1	0,225
46	0	Qk_SX	-87,9461	46-1	0
46	0,1125	Qk_SX	-88,0451	46-1	0,1125
46	0,225	Qk_SX	-88,1441	46-1	0,225
46	0	STERR	-74,9022	46-1	0
46	0,1125	STERR	-70,8621	46-1	0,1125
46	0,225	STERR	-66,8221	46-1	0,225
46	0	FREN	-148,1844	46-1	0
46	0,1125	FREN	-140,9404	46-1	0,1125
46	0,225	FREN	-133,6963	46-1	0,225
46	0	INCR	-98,2752	46-1	0
46	0,1125	INCR	-92,9745	46-1	0,1125
46	0,225	INCR	-87,6737	46-1	0,225
46	0	SISMA_O	-111,7146	46-1	0
46	0,1125	SISMA_O	-107,5675	46-1	0,1125
46	0,225	SISMA_O	-103,3416	46-1	0,225
46	0	SISMA_VA	17,529	46-1	0
46	0,1125	SISMA_VA	17,8877	46-1	0,1125
46	0,225	SISMA_VA	18,2463	46-1	0,225
46	0	SISMA_VB	-17,529	46-1	0
46	0,1125	SISMA_VB	-17,8877	46-1	0,1125
46	0,225	SISMA_VB	-18,2463	46-1	0,225
47	0	PP	82,6349	47-1	0
47	0,1125	PP	85,0411	47-1	0,1125
47	0,225	PP	87,4473	47-1	0,225
47	0	PERM	25,7561	47-1	0
47	0,1125	PERM	25,6589	47-1	0,1125
47	0,225	PERM	25,5617	47-1	0,225
47	0	TERRA_SX	-36,9537	47-1	0
47	0,1125	TERRA_SX	-39,7607	47-1	0,1125
47	0,225	TERRA_SX	-42,4745	47-1	0,225
47	0	TERRA_DX	56,5831	47-1	0
47	0,1125	TERRA_DX	53,7336	47-1	0,1125
47	0,225	TERRA_DX	50,8842	47-1	0,225
47	0	TERMP	17,027	47-1	0
47	0,1125	TERMP	16,1851	47-1	0,1125
47	0,225	TERMP	15,3431	47-1	0,225
47	0	TERMN	-51,081	47-1	0
47	0,1125	TERMN	-48,5552	47-1	0,1125
47	0,225	TERMN	-46,0293	47-1	0,225
47	0	GRADP	-82,5624	47-1	0
47	0,1125	GRADP	-80,4323	47-1	0,1125
47	0,225	GRADP	-78,3023	47-1	0,225
47	0	GRADN	82,5624	47-1	0
47	0,1125	GRADN	80,4323	47-1	0,1125

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
119 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
47	0,225	GRADN	78,3023	47-1	0,225
47	0	Qk_C	175,2937	47-1	0
47	0,1125	Qk_C	173,6276	47-1	0,1125
47	0,225	Qk_C	171,9614	47-1	0,225
47	0	Qk_DX	87,7482	47-1	0
47	0,1125	Qk_DX	87,8472	47-1	0,1125
47	0,225	Qk_DX	87,9461	47-1	0,225
47	0	Qk_SX	126,0047	47-1	0
47	0,1125	Qk_SX	126,1036	47-1	0,1125
47	0,225	Qk_SX	126,2026	47-1	0,225
47	0	STERR	-61,5067	47-1	0
47	0,1125	STERR	-65,3634	47-1	0,1125
47	0,225	STERR	-68,8535	47-1	0,225
47	0	FREN	-162,6725	47-1	0
47	0,1125	FREN	-155,4285	47-1	0,1125
47	0,225	FREN	-148,1844	47-1	0,225
47	0	INCR	-80,6997	47-1	0
47	0,1125	INCR	-85,7598	47-1	0,1125
47	0,225	INCR	-90,339	47-1	0,225
47	0	SISMA_O	-119,7721	47-1	0
47	0,1125	SISMA_O	-115,7828	47-1	0,1125
47	0,225	SISMA_O	-111,7146	47-1	0,225
47	0	SISMA_VA	-16,8117	47-1	0
47	0,1125	SISMA_VA	-17,1704	47-1	0,1125
47	0,225	SISMA_VA	-17,529	47-1	0,225
47	0	SISMA_VB	16,8117	47-1	0
47	0,1125	SISMA_VB	17,1704	47-1	0,1125
47	0,225	SISMA_VB	17,529	47-1	0,225
48	0	PP	-82,6349	48-1	0
48	0,1125	PP	-85,0411	48-1	0,1125
48	0,225	PP	-87,4473	48-1	0,225
48	0	PERM	-25,7561	48-1	0
48	0,1125	PERM	-25,6589	48-1	0,1125
48	0,225	PERM	-25,5617	48-1	0,225
48	0	TERRA_SX	-56,5831	48-1	0
48	0,1125	TERRA_SX	-53,7336	48-1	0,1125
48	0,225	TERRA_SX	-50,8842	48-1	0,225
48	0	TERRA_DX	36,9537	48-1	0
48	0,1125	TERRA_DX	39,7607	48-1	0,1125
48	0,225	TERRA_DX	42,4745	48-1	0,225
48	0	TERMP	-17,027	48-1	0
48	0,1125	TERMP	-16,1851	48-1	0,1125
48	0,225	TERMP	-15,3431	48-1	0,225
48	0	TERMN	51,081	48-1	0
48	0,1125	TERMN	48,5552	48-1	0,1125
48	0,225	TERMN	46,0293	48-1	0,225
48	0	GRADP	82,5624	48-1	0
48	0,1125	GRADP	80,4323	48-1	0,1125
48	0,225	GRADP	78,3023	48-1	0,225
48	0	GRADN	-82,5624	48-1	0
48	0,1125	GRADN	-80,4323	48-1	0,1125
48	0,225	GRADN	-78,3023	48-1	0,225
48	0	Qk_C	-175,2937	48-1	0
48	0,1125	Qk_C	-173,6276	48-1	0,1125
48	0,225	Qk_C	-171,9614	48-1	0,225
48	0	Qk_DX	-126,0047	48-1	0
48	0,1125	Qk_DX	-126,1036	48-1	0,1125
48	0,225	Qk_DX	-126,2026	48-1	0,225
48	0	Qk_SX	-87,7482	48-1	0
48	0,1125	Qk_SX	-87,8472	48-1	0,1125
48	0,225	Qk_SX	-87,9461	48-1	0,225
48	0	STERR	-82,9823	48-1	0
48	0,1125	STERR	-78,9422	48-1	0,1125
48	0,225	STERR	-74,9022	48-1	0,225
48	0	FREN	-162,6725	48-1	0
48	0,1125	FREN	-155,4285	48-1	0,1125
48	0,225	FREN	-148,1844	48-1	0,225
48	0	INCR	-108,8766	48-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
120 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
48	0,1125	INCR	-103,5759	48-1	0,1125
48	0,225	INCR	-98,2752	48-1	0,225
48	0	SISMA_O	-119,7721	48-1	0
48	0,1125	SISMA_O	-115,7828	48-1	0,1125
48	0,225	SISMA_O	-111,7146	48-1	0,225
48	0	SISMA_VA	16,8117	48-1	0
48	0,1125	SISMA_VA	17,1704	48-1	0,1125
48	0,225	SISMA_VA	17,529	48-1	0,225
48	0	SISMA_VB	-16,8117	48-1	0
48	0,1125	SISMA_VB	-17,1704	48-1	0,1125
48	0,225	SISMA_VB	-17,529	48-1	0,225
49	0	PP	-82,6349	49-1	0
49	0,225	PP	-60,6827	49-1	0,225
49	0	PERM	-25,7561	49-1	0
49	0,225	PERM	-19,9005	49-1	0,225
49	0	TERRA_SX	36,9537	49-1	0
49	0,225	TERRA_SX	34,589	49-1	0,225
49	0	TERRA_DX	-56,5831	49-1	0
49	0,225	TERRA_DX	-54,2184	49-1	0,225
49	0	TERMP	-17,027	49-1	0
49	0,225	TERMP	-17,027	49-1	0,225
49	0	TERMN	51,081	49-1	0
49	0,225	TERMN	51,081	49-1	0,225
49	0	GRADP	82,5624	49-1	0
49	0,225	GRADP	82,5624	49-1	0,225
49	0	GRADN	-82,5624	49-1	0
49	0,225	GRADN	-82,5624	49-1	0,225
49	0	Qk_C	-175,2937	49-1	0
49	0,225	Qk_C	-145,2738	49-1	0,225
49	0	Qk_DX	-87,7482	49-1	0
49	0,225	Qk_DX	-72,8531	49-1	0,225
49	0	Qk_SX	-126,0047	49-1	0
49	0,225	Qk_SX	-82,4705	49-1	0,225
49	0	STERR	61,5067	49-1	0
49	0,225	STERR	57,8539	49-1	0,225
49	0	FREN	162,6725	49-1	0
49	0,225	FREN	154,4475	49-1	0,225
49	0	INCR	80,6997	49-1	0
49	0,225	INCR	75,907	49-1	0,225
49	0	SISMA_O	119,7721	49-1	0
49	0,225	SISMA_O	113,7163	49-1	0,225
49	0	SISMA_VA	16,8117	49-1	0
49	0,225	SISMA_VA	12,4981	49-1	0,225
49	0	SISMA_VB	-16,8117	49-1	0
49	0,225	SISMA_VB	-12,4981	49-1	0,225
50	0	PP	-60,6827	50-1	0
50	0,225	PP	-39,8694	50-1	0,225
50	0	PERM	-19,9005	50-1	0
50	0,225	PERM	-14,3486	50-1	0,225
50	0	TERRA_SX	34,589	50-1	0
50	0,225	TERRA_SX	32,2243	50-1	0,225
50	0	TERRA_DX	-54,2184	50-1	0
50	0,225	TERRA_DX	-51,8537	50-1	0,225
50	0	TERMP	-17,027	50-1	0
50	0,225	TERMP	-17,027	50-1	0,225
50	0	TERMN	51,081	50-1	0
50	0,225	TERMN	51,081	50-1	0,225
50	0	GRADP	82,5624	50-1	0
50	0,225	GRADP	82,5624	50-1	0,225
50	0	GRADN	-82,5624	50-1	0
50	0,225	GRADN	-82,5624	50-1	0,225
50	0	Qk_C	-145,2738	50-1	0
50	0,225	Qk_C	-115,7095	50-1	0,225
50	0	Qk_DX	-72,8531	50-1	0
50	0,225	Qk_DX	-58,4136	50-1	0,225
50	0	Qk_SX	-82,4705	50-1	0
50	0,225	Qk_SX	-42,6133	50-1	0,225
50	0	STERR	57,8539	50-1	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
121 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
50	0,225	STERR	54,2011	50-1	0,225
50	0	FREN	154,4475	50-1	0
50	0,225	FREN	146,2225	50-1	0,225
50	0	INCR	75,907	50-1	0
50	0,225	INCR	71,1143	50-1	0,225
50	0	SISMA_O	113,7163	50-1	0
50	0,225	SISMA_O	107,6604	50-1	0,225
50	0	SISMA_VA	12,4981	50-1	0
50	0,225	SISMA_VA	8,4082	50-1	0,225
50	0	SISMA_VB	-12,4981	50-1	0
50	0,225	SISMA_VB	-8,4082	50-1	0,225
51	0	PP	-39,8694	51-1	0
51	0,41944	PP	-4,1092	51-1	0,41944
51	0,83889	PP	27,6937	51-1	0,83889
51	1,25833	PP	55,5392	51-1	1,25833
51	1,67778	PP	79,4273	51-1	1,67778
51	2,09722	PP	99,3582	51-1	2,09722
51	2,51667	PP	115,3317	51-1	2,51667
51	0	PERM	-14,3486	51-1	0
51	0,41944	PERM	-4,8098	51-1	0,41944
51	0,83889	PERM	3,6735	51-1	0,83889
51	1,25833	PERM	11,1011	51-1	1,25833
51	1,67778	PERM	17,4732	51-1	1,67778
51	2,09722	PERM	22,7897	51-1	2,09722
51	2,51667	PERM	27,0505	51-1	2,51667
51	0	TERRA_SX	32,2243	51-1	0
51	0,41944	TERRA_SX	27,8161	51-1	0,41944
51	0,83889	TERRA_SX	23,4078	51-1	0,83889
51	1,25833	TERRA_SX	18,9996	51-1	1,25833
51	1,67778	TERRA_SX	14,5913	51-1	1,67778
51	2,09722	TERRA_SX	10,183	51-1	2,09722
51	2,51667	TERRA_SX	5,7748	51-1	2,51667
51	0	TERRA_DX	-51,8537	51-1	0
51	0,41944	TERRA_DX	-47,4455	51-1	0,41944
51	0,83889	TERRA_DX	-43,0372	51-1	0,83889
51	1,25833	TERRA_DX	-38,629	51-1	1,25833
51	1,67778	TERRA_DX	-34,2207	51-1	1,67778
51	2,09722	TERRA_DX	-29,8124	51-1	2,09722
51	2,51667	TERRA_DX	-25,4042	51-1	2,51667
51	0	TERMP	-17,027	51-1	0
51	0,41944	TERMP	-17,027	51-1	0,41944
51	0,83889	TERMP	-17,027	51-1	0,83889
51	1,25833	TERMP	-17,027	51-1	1,25833
51	1,67778	TERMP	-17,027	51-1	1,67778
51	2,09722	TERMP	-17,027	51-1	2,09722
51	2,51667	TERMP	-17,027	51-1	2,51667
51	0	TERMN	51,081	51-1	0
51	0,41944	TERMN	51,081	51-1	0,41944
51	0,83889	TERMN	51,081	51-1	0,83889
51	1,25833	TERMN	51,081	51-1	1,25833
51	1,67778	TERMN	51,081	51-1	1,67778
51	2,09722	TERMN	51,081	51-1	2,09722
51	2,51667	TERMN	51,081	51-1	2,51667
51	0	GRADP	82,5624	51-1	0
51	0,41944	GRADP	82,5624	51-1	0,41944
51	0,83889	GRADP	82,5624	51-1	0,83889
51	1,25833	GRADP	82,5624	51-1	1,25833
51	1,67778	GRADP	82,5624	51-1	1,67778
51	2,09722	GRADP	82,5624	51-1	2,09722
51	2,51667	GRADP	82,5624	51-1	2,51667
51	0	GRADN	-82,5624	51-1	0
51	0,41944	GRADN	-82,5624	51-1	0,41944
51	0,83889	GRADN	-82,5624	51-1	0,83889
51	1,25833	GRADN	-82,5624	51-1	1,25833
51	1,67778	GRADN	-82,5624	51-1	1,67778
51	2,09722	GRADN	-82,5624	51-1	2,09722
51	2,51667	GRADN	-82,5624	51-1	2,51667
51	0	Qk_C	-115,7095	51-1	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
122 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
51	0,41944	Qk_C	-61,8121	51-1	0,41944
51	0,83889	Qk_C	-9,4982	51-1	0,83889
51	1,25833	Qk_C	41,2324	51-1	1,25833
51	1,67778	Qk_C	90,3795	51-1	1,67778
51	2,09722	Qk_C	137,9433	51-1	2,09722
51	2,51667	Qk_C	183,9236	51-1	2,51667
51	0	Qk_DX	-58,4136	51-1	0
51	0,41944	Qk_DX	-32,7119	51-1	0,41944
51	0,83889	Qk_DX	-8,5937	51-1	0,83889
51	1,25833	Qk_DX	13,9412	51-1	1,25833
51	1,67778	Qk_DX	34,8927	51-1	1,67778
51	2,09722	Qk_DX	54,2607	51-1	2,09722
51	2,51667	Qk_DX	72,0454	51-1	2,51667
51	0	Qk_SX	-42,6133	51-1	0
51	0,41944	Qk_SX	21,8723	51-1	0,41944
51	0,83889	Qk_SX	73,5797	51-1	0,83889
51	1,25833	Qk_SX	112,5091	51-1	1,25833
51	1,67778	Qk_SX	138,6605	51-1	1,67778
51	2,09722	Qk_SX	152,0338	51-1	2,09722
51	2,51667	Qk_SX	152,629	51-1	2,51667
51	0	STERR	54,2011	51-1	0
51	0,41944	STERR	47,3915	51-1	0,41944
51	0,83889	STERR	40,5819	51-1	0,83889
51	1,25833	STERR	33,7724	51-1	1,25833
51	1,67778	STERR	26,9628	51-1	1,67778
51	2,09722	STERR	20,1533	51-1	2,09722
51	2,51667	STERR	13,3437	51-1	2,51667
51	0	FREN	146,2225	51-1	0
51	0,41944	FREN	130,8894	51-1	0,41944
51	0,83889	FREN	115,5564	51-1	0,83889
51	1,25833	FREN	100,2233	51-1	1,25833
51	1,67778	FREN	84,8903	51-1	1,67778
51	2,09722	FREN	69,5572	51-1	2,09722
51	2,51667	FREN	54,2242	51-1	2,51667
51	0	INCR	71,1143	51-1	0
51	0,41944	INCR	62,1799	51-1	0,41944
51	0,83889	INCR	53,2454	51-1	0,83889
51	1,25833	INCR	44,3109	51-1	1,25833
51	1,67778	INCR	35,3765	51-1	1,67778
51	2,09722	INCR	26,442	51-1	2,09722
51	2,51667	INCR	17,5076	51-1	2,51667
51	0	SISMA_O	107,6604	51-1	0
51	0,41944	SISMA_O	96,371	51-1	0,41944
51	0,83889	SISMA_O	85,0816	51-1	0,83889
51	1,25833	SISMA_O	73,7922	51-1	1,25833
51	1,67778	SISMA_O	62,5028	51-1	1,67778
51	2,09722	SISMA_O	51,2134	51-1	2,09722
51	2,51667	SISMA_O	39,924	51-1	2,51667
51	0	SISMA_VA	8,4082	51-1	0
51	0,41944	SISMA_VA	1,3813	51-1	0,41944
51	0,83889	SISMA_VA	-4,8681	51-1	0,83889
51	1,25833	SISMA_VA	-10,3398	51-1	1,25833
51	1,67778	SISMA_VA	-15,0339	51-1	1,67778
51	2,09722	SISMA_VA	-18,9503	51-1	2,09722
51	2,51667	SISMA_VA	-22,0892	51-1	2,51667
51	0	SISMA_VB	-8,4082	51-1	0
51	0,41944	SISMA_VB	-1,3813	51-1	0,41944
51	0,83889	SISMA_VB	4,8681	51-1	0,83889
51	1,25833	SISMA_VB	10,3398	51-1	1,25833
51	1,67778	SISMA_VB	15,0339	51-1	1,67778
51	2,09722	SISMA_VB	18,9503	51-1	2,09722
51	2,51667	SISMA_VB	22,0892	51-1	2,51667
52	0	PP	115,3317	52-1	0
52	0,49444	PP	129,0793	52-1	0,49444
52	0,98889	PP	137,3279	52-1	0,98889
52	1,48333	PP	140,0775	52-1	1,48333
52	1,97778	PP	137,3279	52-1	1,97778
52	2,47222	PP	129,0793	52-1	2,47222

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
52	2,96667	PP	115,3317	52-1	2,96667
52	0	PERM	27,0505	52-1	0
52	0,49444	PERM	30,7176	52-1	0,49444
52	0,98889	PERM	32,9179	52-1	0,98889
52	1,48333	PERM	33,6514	52-1	1,48333
52	1,97778	PERM	32,9179	52-1	1,97778
52	2,47222	PERM	30,7176	52-1	2,47222
52	2,96667	PERM	27,0505	52-1	2,96667
52	0	TERRA_SX	5,7748	52-1	0
52	0,49444	TERRA_SX	0,5783	52-1	0,49444
52	0,98889	TERRA_SX	-4,6182	52-1	0,98889
52	1,48333	TERRA_SX	-9,8147	52-1	1,48333
52	1,97778	TERRA_SX	-15,0112	52-1	1,97778
52	2,47222	TERRA_SX	-20,2077	52-1	2,47222
52	2,96667	TERRA_SX	-25,4042	52-1	2,96667
52	0	TERRA_DX	-25,4042	52-1	0
52	0,49444	TERRA_DX	-20,2077	52-1	0,49444
52	0,98889	TERRA_DX	-15,0112	52-1	0,98889
52	1,48333	TERRA_DX	-9,8147	52-1	1,48333
52	1,97778	TERRA_DX	-4,6182	52-1	1,97778
52	2,47222	TERRA_DX	0,5783	52-1	2,47222
52	2,96667	TERRA_DX	5,7748	52-1	2,96667
52	0	TERMP	-17,027	52-1	0
52	0,49444	TERMP	-17,027	52-1	0,49444
52	0,98889	TERMP	-17,027	52-1	0,98889
52	1,48333	TERMP	-17,027	52-1	1,48333
52	1,97778	TERMP	-17,027	52-1	1,97778
52	2,47222	TERMP	-17,027	52-1	2,47222
52	2,96667	TERMP	-17,027	52-1	2,96667
52	0	TERMN	51,081	52-1	0
52	0,49444	TERMN	51,081	52-1	0,49444
52	0,98889	TERMN	51,081	52-1	0,98889
52	1,48333	TERMN	51,081	52-1	1,48333
52	1,97778	TERMN	51,081	52-1	1,97778
52	2,47222	TERMN	51,081	52-1	2,47222
52	2,96667	TERMN	51,081	52-1	2,96667
52	0	GRADP	82,5624	52-1	0
52	0,49444	GRADP	82,5624	52-1	0,49444
52	0,98889	GRADP	82,5624	52-1	0,98889
52	1,48333	GRADP	82,5624	52-1	1,48333
52	1,97778	GRADP	82,5624	52-1	1,97778
52	2,47222	GRADP	82,5624	52-1	2,47222
52	2,96667	GRADP	82,5624	52-1	2,96667
52	0	GRADN	-82,5624	52-1	0
52	0,49444	GRADN	-82,5624	52-1	0,49444
52	0,98889	GRADN	-82,5624	52-1	0,98889
52	1,48333	GRADN	-82,5624	52-1	1,48333
52	1,97778	GRADN	-82,5624	52-1	1,97778
52	2,47222	GRADN	-82,5624	52-1	2,47222
52	2,96667	GRADN	-82,5624	52-1	2,96667
52	0	Qk_C	183,9236	52-1	0
52	0,49444	Qk_C	228,3142	52-1	0,49444
52	0,98889	Qk_C	254,9486	52-1	0,98889
52	1,48333	Qk_C	263,8267	52-1	1,48333
52	1,97778	Qk_C	254,9486	52-1	1,97778
52	2,47222	Qk_C	228,3142	52-1	2,47222
52	2,96667	Qk_C	183,9236	52-1	2,96667
52	0	Qk_DX	72,0454	52-1	0
52	0,49444	Qk_DX	90,9767	52-1	0,49444
52	0,98889	Qk_DX	107,7077	52-1	0,98889
52	1,48333	Qk_DX	122,2385	52-1	1,48333
52	1,97778	Qk_DX	134,5689	52-1	1,97778
52	2,47222	Qk_DX	144,6991	52-1	2,47222
52	2,96667	Qk_DX	152,629	52-1	2,96667
52	0	Qk_SX	152,629	52-1	0
52	0,49444	Qk_SX	144,6991	52-1	0,49444
52	0,98889	Qk_SX	134,5689	52-1	0,98889
52	1,48333	Qk_SX	122,2385	52-1	1,48333

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
124 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
52	1,97778	Qk_SX	107,7077	52-1	1,97778
52	2,47222	Qk_SX	90,9767	52-1	2,47222
52	2,96667	Qk_SX	72,0454	52-1	2,96667
52	0	STERR	13,3437	52-1	0
52	0,49444	STERR	5,3165	52-1	0,49444
52	0,98889	STERR	-2,7106	52-1	0,98889
52	1,48333	STERR	-10,7378	52-1	1,48333
52	1,97778	STERR	-18,765	52-1	1,97778
52	2,47222	STERR	-26,7921	52-1	2,47222
52	2,96667	STERR	-34,8193	52-1	2,96667
52	0	FREN	54,2242	52-1	0
52	0,49444	FREN	36,1494	52-1	0,49444
52	0,98889	FREN	18,0747	52-1	0,98889
52	1,48333	FREN	-4,049E-11	52-1	1,48333
52	1,97778	FREN	-18,0747	52-1	1,97778
52	2,47222	FREN	-36,1494	52-1	2,47222
52	2,96667	FREN	-54,2242	52-1	2,96667
52	0	INCR	17,5076	52-1	0
52	0,49444	INCR	6,9755	52-1	0,49444
52	0,98889	INCR	-3,5565	52-1	0,98889
52	1,48333	INCR	-14,0885	52-1	1,48333
52	1,97778	INCR	-24,6205	52-1	1,97778
52	2,47222	INCR	-35,1525	52-1	2,47222
52	2,96667	INCR	-45,6845	52-1	2,96667
52	0	SISMA_O	39,924	52-1	0
52	0,49444	SISMA_O	26,616	52-1	0,49444
52	0,98889	SISMA_O	13,308	52-1	0,98889
52	1,48333	SISMA_O	-3,573E-11	52-1	1,48333
52	1,97778	SISMA_O	-13,308	52-1	1,97778
52	2,47222	SISMA_O	-26,616	52-1	2,47222
52	2,96667	SISMA_O	-39,924	52-1	2,96667
52	0	SISMA_VA	-22,0892	52-1	0
52	0,49444	SISMA_VA	-24,7906	52-1	0,49444
52	0,98889	SISMA_VA	-26,4115	52-1	0,98889
52	1,48333	SISMA_VA	-26,9518	52-1	1,48333
52	1,97778	SISMA_VA	-26,4115	52-1	1,97778
52	2,47222	SISMA_VA	-24,7906	52-1	2,47222
52	2,96667	SISMA_VA	-22,0892	52-1	2,96667
52	0	SISMA_VB	22,0892	52-1	0
52	0,49444	SISMA_VB	24,7906	52-1	0,49444
52	0,98889	SISMA_VB	26,4115	52-1	0,98889
52	1,48333	SISMA_VB	26,9518	52-1	1,48333
52	1,97778	SISMA_VB	26,4115	52-1	1,97778
52	2,47222	SISMA_VB	24,7906	52-1	2,47222
52	2,96667	SISMA_VB	22,0892	52-1	2,96667
53	0	PP	115,3317	53-1	0
53	0,41944	PP	99,3582	53-1	0,41944
53	0,83889	PP	79,4273	53-1	0,83889
53	1,25833	PP	55,5392	53-1	1,25833
53	1,67778	PP	27,6937	53-1	1,67778
53	2,09722	PP	-4,1092	53-1	2,09722
53	2,51667	PP	-39,8694	53-1	2,51667
53	0	PERM	27,0505	53-1	0
53	0,41944	PERM	22,7897	53-1	0,41944
53	0,83889	PERM	17,4732	53-1	0,83889
53	1,25833	PERM	11,1011	53-1	1,25833
53	1,67778	PERM	3,6735	53-1	1,67778
53	2,09722	PERM	-4,8098	53-1	2,09722
53	2,51667	PERM	-14,3486	53-1	2,51667
53	0	TERRA_SX	-25,4042	53-1	0
53	0,41944	TERRA_SX	-29,8124	53-1	0,41944
53	0,83889	TERRA_SX	-34,2207	53-1	0,83889
53	1,25833	TERRA_SX	-38,629	53-1	1,25833
53	1,67778	TERRA_SX	-43,0372	53-1	1,67778
53	2,09722	TERRA_SX	-47,4455	53-1	2,09722
53	2,51667	TERRA_SX	-51,8537	53-1	2,51667
53	0	TERRA_DX	5,7748	53-1	0
53	0,41944	TERRA_DX	10,183	53-1	0,41944



Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
53	0,83889	TERRA_DX	14,5913	53-1	0,83889
53	1,25833	TERRA_DX	18,9996	53-1	1,25833
53	1,67778	TERRA_DX	23,4078	53-1	1,67778
53	2,09722	TERRA_DX	27,8161	53-1	2,09722
53	2,51667	TERRA_DX	32,2243	53-1	2,51667
53	0	TERMP	-17,027	53-1	0
53	0,41944	TERMP	-17,027	53-1	0,41944
53	0,83889	TERMP	-17,027	53-1	0,83889
53	1,25833	TERMP	-17,027	53-1	1,25833
53	1,67778	TERMP	-17,027	53-1	1,67778
53	2,09722	TERMP	-17,027	53-1	2,09722
53	2,51667	TERMP	-17,027	53-1	2,51667
53	0	TERMN	51,081	53-1	0
53	0,41944	TERMN	51,081	53-1	0,41944
53	0,83889	TERMN	51,081	53-1	0,83889
53	1,25833	TERMN	51,081	53-1	1,25833
53	1,67778	TERMN	51,081	53-1	1,67778
53	2,09722	TERMN	51,081	53-1	2,09722
53	2,51667	TERMN	51,081	53-1	2,51667
53	0	GRADP	82,5624	53-1	0
53	0,41944	GRADP	82,5624	53-1	0,41944
53	0,83889	GRADP	82,5624	53-1	0,83889
53	1,25833	GRADP	82,5624	53-1	1,25833
53	1,67778	GRADP	82,5624	53-1	1,67778
53	2,09722	GRADP	82,5624	53-1	2,09722
53	2,51667	GRADP	82,5624	53-1	2,51667
53	0	GRADN	-82,5624	53-1	0
53	0,41944	GRADN	-82,5624	53-1	0,41944
53	0,83889	GRADN	-82,5624	53-1	0,83889
53	1,25833	GRADN	-82,5624	53-1	1,25833
53	1,67778	GRADN	-82,5624	53-1	1,67778
53	2,09722	GRADN	-82,5624	53-1	2,09722
53	2,51667	GRADN	-82,5624	53-1	2,51667
53	0	Qk_C	183,9236	53-1	0
53	0,41944	Qk_C	137,9433	53-1	0,41944
53	0,83889	Qk_C	90,3795	53-1	0,83889
53	1,25833	Qk_C	41,2324	53-1	1,25833
53	1,67778	Qk_C	-9,4982	53-1	1,67778
53	2,09722	Qk_C	-61,8121	53-1	2,09722
53	2,51667	Qk_C	-115,7095	53-1	2,51667
53	0	Qk_DX	152,629	53-1	0
53	0,41944	Qk_DX	152,0338	53-1	0,41944
53	0,83889	Qk_DX	138,6605	53-1	0,83889
53	1,25833	Qk_DX	112,5091	53-1	1,25833
53	1,67778	Qk_DX	73,5797	53-1	1,67778
53	2,09722	Qk_DX	21,8723	53-1	2,09722
53	2,51667	Qk_DX	-42,6133	53-1	2,51667
53	0	Qk_SX	72,0454	53-1	0
53	0,41944	Qk_SX	54,2607	53-1	0,41944
53	0,83889	Qk_SX	34,8927	53-1	0,83889
53	1,25833	Qk_SX	13,9412	53-1	1,25833
53	1,67778	Qk_SX	-8,5937	53-1	1,67778
53	2,09722	Qk_SX	-32,7119	53-1	2,09722
53	2,51667	Qk_SX	-58,4136	53-1	2,51667
53	0	STERR	-34,8193	53-1	0
53	0,41944	STERR	-41,6288	53-1	0,41944
53	0,83889	STERR	-48,4384	53-1	0,83889
53	1,25833	STERR	-55,248	53-1	1,25833
53	1,67778	STERR	-62,0575	53-1	1,67778
53	2,09722	STERR	-68,8671	53-1	2,09722
53	2,51667	STERR	-75,6766	53-1	2,51667
53	0	FREN	-54,2242	53-1	0
53	0,41944	FREN	-69,5572	53-1	0,41944
53	0,83889	FREN	-84,8903	53-1	0,83889
53	1,25833	FREN	-100,2233	53-1	1,25833
53	1,67778	FREN	-115,5564	53-1	1,67778
53	2,09722	FREN	-130,8894	53-1	2,09722
53	2,51667	FREN	-146,2225	53-1	2,51667

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
126 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
53	0	INCR	-45,6845	53-1	0
53	0,41944	INCR	-54,619	53-1	0,41944
53	0,83889	INCR	-63,5535	53-1	0,83889
53	1,25833	INCR	-72,4879	53-1	1,25833
53	1,67778	INCR	-81,4224	53-1	1,67778
53	2,09722	INCR	-90,3569	53-1	2,09722
53	2,51667	INCR	-99,2913	53-1	2,51667
53	0	SISMA_O	-39,924	53-1	0
53	0,41944	SISMA_O	-51,2134	53-1	0,41944
53	0,83889	SISMA_O	-62,5028	53-1	0,83889
53	1,25833	SISMA_O	-73,7922	53-1	1,25833
53	1,67778	SISMA_O	-85,0816	53-1	1,67778
53	2,09722	SISMA_O	-96,371	53-1	2,09722
53	2,51667	SISMA_O	-107,6604	53-1	2,51667
53	0	SISMA_VA	-22,0892	53-1	0
53	0,41944	SISMA_VA	-18,9503	53-1	0,41944
53	0,83889	SISMA_VA	-15,0339	53-1	0,83889
53	1,25833	SISMA_VA	-10,3398	53-1	1,25833
53	1,67778	SISMA_VA	-4,8681	53-1	1,67778
53	2,09722	SISMA_VA	1,3813	53-1	2,09722
53	2,51667	SISMA_VA	8,4082	53-1	2,51667
53	0	SISMA_VB	22,0892	53-1	0
53	0,41944	SISMA_VB	18,9503	53-1	0,41944
53	0,83889	SISMA_VB	15,0339	53-1	0,83889
53	1,25833	SISMA_VB	10,3398	53-1	1,25833
53	1,67778	SISMA_VB	4,8681	53-1	1,67778
53	2,09722	SISMA_VB	-1,3813	53-1	2,09722
53	2,51667	SISMA_VB	-8,4082	53-1	2,51667
54	0	PP	-39,8694	54-1	0
54	0,225	PP	-60,6827	54-1	0,225
54	0	PERM	-14,3486	54-1	0
54	0,225	PERM	-19,9005	54-1	0,225
54	0	TERRA_SX	-51,8537	54-1	0
54	0,225	TERRA_SX	-54,2184	54-1	0,225
54	0	TERRA_DX	32,2243	54-1	0
54	0,225	TERRA_DX	34,589	54-1	0,225
54	0	TERMP	-17,027	54-1	0
54	0,225	TERMP	-17,027	54-1	0,225
54	0	TERMN	51,081	54-1	0
54	0,225	TERMN	51,081	54-1	0,225
54	0	GRADP	82,5624	54-1	0
54	0,225	GRADP	82,5624	54-1	0,225
54	0	GRADN	-82,5624	54-1	0
54	0,225	GRADN	-82,5624	54-1	0,225
54	0	Qk_C	-115,7095	54-1	0
54	0,225	Qk_C	-145,2738	54-1	0,225
54	0	Qk_DX	-42,6133	54-1	0
54	0,225	Qk_DX	-82,4705	54-1	0,225
54	0	Qk_SX	-58,4136	54-1	0
54	0,225	Qk_SX	-72,8531	54-1	0,225
54	0	STERR	-75,6766	54-1	0
54	0,225	STERR	-79,3295	54-1	0,225
54	0	FREN	-146,2225	54-1	0
54	0,225	FREN	-154,4475	54-1	0,225
54	0	INCR	-99,2913	54-1	0
54	0,225	INCR	-104,084	54-1	0,225
54	0	SISMA_O	-107,6604	54-1	0
54	0,225	SISMA_O	-113,7163	54-1	0,225
54	0	SISMA_VA	8,4082	54-1	0
54	0,225	SISMA_VA	12,4981	54-1	0,225
54	0	SISMA_VB	-8,4082	54-1	0
54	0,225	SISMA_VB	-12,4981	54-1	0,225
55	0	PP	-60,6827	55-1	0
55	0,225	PP	-82,6349	55-1	0,225
55	0	PERM	-19,9005	55-1	0
55	0,225	PERM	-25,7561	55-1	0,225
55	0	TERRA_SX	-54,2184	55-1	0
55	0,225	TERRA_SX	-56,5831	55-1	0,225



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
127 di 164

Table: Element Forces - Frames, Part 2 of 2

Frame	Station m	OutputCase	M3 KN-m	FrameElem	ElemStation m
55	0	TERRA_DX	34,589	55-1	0
55	0,225	TERRA_DX	36,9537	55-1	0,225
55	0	TERMP	-17,027	55-1	0
55	0,225	TERMP	-17,027	55-1	0,225
55	0	TERMN	51,081	55-1	0
55	0,225	TERMN	51,081	55-1	0,225
55	0	GRADP	82,5624	55-1	0
55	0,225	GRADP	82,5624	55-1	0,225
55	0	GRADN	-82,5624	55-1	0
55	0,225	GRADN	-82,5624	55-1	0,225
55	0	Qk_C	-145,2738	55-1	0
55	0,225	Qk_C	-175,2937	55-1	0,225
55	0	Qk_DX	-82,4705	55-1	0
55	0,225	Qk_DX	-126,0047	55-1	0,225
55	0	Qk_SX	-72,8531	55-1	0
55	0,225	Qk_SX	-87,7482	55-1	0,225
55	0	STERR	-79,3295	55-1	0
55	0,225	STERR	-82,9823	55-1	0,225
55	0	FREN	-154,4475	55-1	0
55	0,225	FREN	-162,6725	55-1	0,225
55	0	INCR	-104,084	55-1	0
55	0,225	INCR	-108,8766	55-1	0,225
55	0	SISMA_O	-113,7163	55-1	0
55	0,225	SISMA_O	-119,7721	55-1	0,225
55	0	SISMA_VA	12,4981	55-1	0
55	0,225	SISMA_VA	16,8117	55-1	0,225
55	0	SISMA_VB	-12,4981	55-1	0
55	0,225	SISMA_VB	-16,8117	55-1	0,225

Table: Frame Loads - Distributed, Part 1 of 3

Table: Frame Loads - Distributed, Part 1 of 3

Frame	LoadPat	CoordSys	Type	Dir	DistType	RelDistA
52	Qk_C	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
52	Qk_C	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
52	Qk_DX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
52	Qk_SX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
52	PERM	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
52	FREN	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
52	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
52	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
52	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
47	TERRA_SX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
47	STERR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
47	INCR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
47	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
47	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
47	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
45	TERRA_SX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
45	STERR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
45	INCR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
45	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
45	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
45	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
37	TERRA_SX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
37	STERR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
37	INCR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
37	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
37	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
37	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
35	TERRA_SX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
35	STERR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
35	INCR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
35	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
35	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
35	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
48	TERRA_DX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0

Table: Frame Loads - Distributed, Part 1 of 3

Frame	LoadPat	CoordSys	Type	Dir	DistType	RelDistA
48	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
48	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
48	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
46	TERRA_DX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
46	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
46	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
46	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
38	TERRA_DX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
38	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
38	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
38	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
36	TERRA_DX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
36	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
36	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
36	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
49	PERM	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
49	Qk_C	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
49	Qk_DX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
49	Qk_SX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
49	Qk_SX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
49	FREN	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
49	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
49	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
49	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
50	PERM	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
50	Qk_C	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
50	Qk_DX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
50	Qk_SX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
50	Qk_SX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
50	FREN	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
50	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
50	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
50	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
51	PERM	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
51	Qk_C	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
51	Qk_DX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
51	Qk_SX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
51	Qk_SX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
51	FREN	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
51	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
51	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
51	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
53	PERM	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
53	Qk_C	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
53	Qk_DX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
53	Qk_DX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
53	Qk_SX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
53	FREN	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
53	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
53	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
53	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
54	PERM	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
54	Qk_C	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
54	Qk_DX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
54	Qk_DX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
54	Qk_SX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
54	FREN	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
54	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
54	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
54	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
55	PERM	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
55	Qk_C	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
55	Qk_DX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
55	Qk_DX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
55	Qk_SX	GLOBAL	Force	Gravity	RelDist	0
55	FREN	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
55	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
55	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
129 di 164

Table: Frame Loads - Distributed, Part 1 of 3

Frame	LoadPat	CoordSys	Type	Dir	DistType	RelDistA
55	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
43	TERRA_SX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
43	STERR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
43	INCR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
43	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
43	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
43	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
41	TERRA_SX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
41	STERR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
41	INCR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
41	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
41	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
41	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
39	TERRA_SX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
39	STERR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
39	INCR	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
39	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
39	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
39	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
44	TERRA_DX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
44	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
44	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
44	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
42	TERRA_DX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
42	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
42	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
42	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
40	TERRA_DX	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
40	SISMA_O	GLOBAL	Force	X	RelDist	0
40	SISMA_VA	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0
40	SISMA_VB	GLOBAL	Force	Z	RelDist	0

Table: Frame Loads - Distributed, Part 2 of 3

Table: Frame Loads - Distributed, Part 2 of 3

Frame	LoadPat	RelDistB	AbsDistA	AbsDistB	FOverLA	FOverLB
			m	m	KN/m	KN/m
52	Qk_C	1	0	2,96667	63,63	63,63
52	Qk_C	1	0	2,96667	9	9
52	Qk_DX	1	0	2,96667	9	9
52	Qk_SX	1	0	2,96667	9	9
52	PERM	1	0	2,96667	6	6
52	FREN	1	0	2,96667	14,47	14,47
52	SISMA_O	1	0	2,96667	7,89	7,89
52	SISMA_VA	1	0	2,96667	4,42	4,42
52	SISMA_VB	1	0	2,96667	-4,42	-4,42
47	TERRA_SX	1	0	0,225	6,4	8,32
47	STERR	1	0	0,225	28,97	28,97
47	INCR	1	0	0,225	38,01	38,01
47	SISMA_O	1	0	0,225	6,23	6,23
47	SISMA_VA	1	0	0,225	3,49	3,49
47	SISMA_VB	1	0	0,225	-3,49	-3,49
45	TERRA_SX	1	0	0,225	8,32	10,24
45	STERR	1	0	0,225	28,97	28,97
45	INCR	1	0	0,225	38,01	38,01
45	SISMA_O	1	0	0,225	6,23	6,23
45	SISMA_VA	1	0	0,225	3,49	3,49
45	SISMA_VB	1	0	0,225	-3,49	-3,49
37	TERRA_SX	1	0	0,25	45,21	47,34
37	STERR	1	0	0,25	28,97	28,97
37	INCR	1	0	0,25	38,01	38,01
37	SISMA_O	1	0	0,25	6,23	6,23
37	SISMA_VA	1	0	0,25	3,49	3,49
37	SISMA_VB	1	0	0,25	-3,49	-3,49
35	TERRA_SX	1	0	0,25	47,34	49,47
35	STERR	1	0	0,25	28,97	28,97
35	INCR	1	0	0,25	38,01	38,01
35	SISMA_O	1	0	0,25	6,23	6,23

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
130 di 164

Table: Frame Loads - Distributed, Part 2 of 3

Frame	LoadPat	RelDistB	AbsDistA m	AbsDistB m	FOverLA KN/m	FOverLB KN/m
35	SISMA_VA	1	0	0,25	3,49	3,49
35	SISMA_VB	1	0	0,25	-3,49	-3,49
48	TERRA_DX	1	0	0,225	-6,4	-8,32
48	SISMA_O	1	0	0,225	6,23	6,23
48	SISMA_VA	1	0	0,225	3,49	3,49
48	SISMA_VB	1	0	0,225	-3,49	-3,49
46	TERRA_DX	1	0	0,225	-8,32	-10,24
46	SISMA_O	1	0	0,225	6,23	6,23
46	SISMA_VA	1	0	0,225	3,49	3,49
46	SISMA_VB	1	0	0,225	-3,49	-3,49
38	TERRA_DX	1	0	0,25	-45,21	-47,34
38	SISMA_O	1	0	0,25	6,23	6,23
38	SISMA_VA	1	0	0,25	3,49	3,49
38	SISMA_VB	1	0	0,25	-3,49	-3,49
36	TERRA_DX	1	0	0,25	-47,34	-49,47
36	SISMA_O	1	0	0,25	6,23	6,23
36	SISMA_VA	1	0	0,25	3,49	3,49
36	SISMA_VB	1	0	0,25	-3,49	-3,49
49	PERM	1	0	0,225	6	6
49	Qk_C	1	0	0,225	9	9
49	Qk_DX	1	0	0,225	9	9
49	Qk_SX	1	0	0,225	9	9
49	Qk_SX	1	0	0,225	63,63	63,63
49	FREN	1	0	0,225	14,47	14,47
49	SISMA_O	1	0	0,225	7,89	7,89
49	SISMA_VA	1	0	0,225	4,42	4,42
49	SISMA_VB	1	0	0,225	-4,42	-4,42
50	PERM	1	0	0,225	6	6
50	Qk_C	1	0	0,225	9	9
50	Qk_DX	1	0	0,225	9	9
50	Qk_SX	1	0	0,225	9	9
50	Qk_SX	1	0	0,225	63,63	63,63
50	FREN	1	0	0,225	14,47	14,47
50	SISMA_O	1	0	0,225	7,89	7,89
50	SISMA_VA	1	0	0,225	4,42	4,42
50	SISMA_VB	1	0	0,225	-4,42	-4,42
51	PERM	1	0	2,51667	6	6
51	Qk_C	1	0	2,51667	9	9
51	Qk_DX	1	0	2,51667	9	9
51	Qk_SX	1	0	2,51667	9	9
51	Qk_SX	1	0	2,51667	63,63	63,63
51	FREN	1	0	2,51667	14,47	14,47
51	SISMA_O	1	0	2,51667	7,89	7,89
51	SISMA_VA	1	0	2,51667	4,42	4,42
51	SISMA_VB	1	0	2,51667	-4,42	-4,42
53	PERM	1	0	2,51667	6	6
53	Qk_C	1	0	2,51667	9	9
53	Qk_DX	1	0	2,51667	9	9
53	Qk_DX	1	0	2,51667	63,63	63,63
53	Qk_SX	1	0	2,51667	9	9
53	FREN	1	0	2,51667	14,47	14,47
53	SISMA_O	1	0	2,51667	7,89	7,89
53	SISMA_VA	1	0	2,51667	4,42	4,42
53	SISMA_VB	1	0	2,51667	-4,42	-4,42
54	PERM	1	0	0,225	6	6
54	Qk_C	1	0	0,225	9	9
54	Qk_DX	1	0	0,225	9	9
54	Qk_DX	1	0	0,225	63,63	63,63
54	Qk_SX	1	0	0,225	9	9
54	FREN	1	0	0,225	14,47	14,47
54	SISMA_O	1	0	0,225	7,89	7,89
54	SISMA_VA	1	0	0,225	4,42	4,42
54	SISMA_VB	1	0	0,225	-4,42	-4,42
55	PERM	1	0	0,225	6	6
55	Qk_C	1	0	0,225	9	9
55	Qk_DX	1	0	0,225	9	9
55	Qk_DX	1	0	0,225	63,63	63,63
55	Qk_SX	1	0	0,225	9	9

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
131 di 164

Table: Frame Loads - Distributed, Part 2 of 3

Frame	LoadPat	RelDistB	AbsDistA	AbsDistB	FOverLA	FOverLB
			m	m	KN/m	KN/m
55	FREN	1	0	0,225	14,47	14,47
55	SISMA_O	1	0	0,225	7,89	7,89
55	SISMA_VA	1	0	0,225	4,42	4,42
55	SISMA_VB	1	0	0,225	-4,42	-4,42
43	TERRA_SX	1	0	1,36667	10,24	21,89
43	STERR	1	0	1,36667	28,97	28,97
43	INCR	1	0	1,36667	38,01	38,01
43	SISMA_O	1	0	1,36667	6,23	6,23
43	SISMA_VA	1	0	1,36667	3,49	3,49
43	SISMA_VB	1	0	1,36667	-3,49	-3,49
41	TERRA_SX	1	0	1,36667	21,89	33,55
41	STERR	1	0	1,36667	28,97	28,97
41	INCR	1	0	1,36667	38,01	38,01
41	SISMA_O	1	0	1,36667	6,23	6,23
41	SISMA_VA	1	0	1,36667	3,49	3,49
41	SISMA_VB	1	0	1,36667	-3,49	-3,49
39	TERRA_SX	1	0	1,36667	33,55	45,21
39	STERR	1	0	1,36667	28,97	28,97
39	INCR	1	0	1,36667	38,01	38,01
39	SISMA_O	1	0	1,36667	6,23	6,23
39	SISMA_VA	1	0	1,36667	3,49	3,49
39	SISMA_VB	1	0	1,36667	-3,49	-3,49
44	TERRA_DX	1	0	1,36667	-10,24	-21,89
44	SISMA_O	1	0	1,36667	6,23	6,23
44	SISMA_VA	1	0	1,36667	3,49	3,49
44	SISMA_VB	1	0	1,36667	-3,49	-3,49
42	TERRA_DX	1	0	1,36667	-21,89	-33,55
42	SISMA_O	1	0	1,36667	6,23	6,23
42	SISMA_VA	1	0	1,36667	3,49	3,49
42	SISMA_VB	1	0	1,36667	-3,49	-3,49
40	TERRA_DX	1	0	1,36667	-33,55	-45,21
40	SISMA_O	1	0	1,36667	6,23	6,23
40	SISMA_VA	1	0	1,36667	3,49	3,49
40	SISMA_VB	1	0	1,36667	-3,49	-3,49

Table: Frame Loads - Distributed, Part 3 of 3

Table: Frame Loads - Distributed, Part 3 of 3

Frame	LoadPat	GUID
52	Qk_C	e0cd24d1-5564-4336-9c50-3c4689a16102
52	Qk_C	8ed5900c-db8e-41c2-8d42-db3707fa2f63
52	Qk_DX	7802f23e-91f0-4fc7-a48d-68143e7f4656
52	Qk_SX	5b64a4aa-3a89-4745-a5a0-a9e566d45453
52	PERM	bf218ffc-4c91-4be4-87d4-f5e6f191a650
52	FREN	451885d3-4a82-4d7a-bd54-b3098777347a
52	SISMA_O	490bd865-da49-4d15-900b-48a83c84c00d
52	SISMA_VA	0a76e327-150c-4273-b87f-54d4e1dfd677
52	SISMA_VB	8697a7f3-af55-49d0-9408-e577732ce878
47	TERRA_SX	f7f85b72-5cd9-4069-9a35-d5cdc866bdc
47	STERR	5ab91d50-07dc-426e-90ab-3c83b8c25749
47	INCR	812e5e97-c684-4cd8-848b-176a1a871578
47	SISMA_O	ed7ba942-035c-419d-a590-02d10d83ce0d
47	SISMA_VA	f88c6deb-1f39-4ae7-88c2-a81818c5d368
47	SISMA_VB	20e8d98f-4e49-46ef-95dd-997bd077cb6a
45	TERRA_SX	f7f85b72-5cd9-4069-9a35-d5cdc866bdc

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
132 di 164

Table: Frame Loads - Distributed, Part 3 of 3

Frame	LoadPat	GUID
45	STERR	5ab91d50-07dc-426e-90ab-3c83b8c25749
45	INCR	812e5e97-c684-4cd8-848b-176a1a871578
45	SISMA_O	ed7ba942-035c-419d-a590-02d10d83ce0d
45	SISMA_VA	f88c6deb-1f39-4ae7-88c2-a81818c5d368
45	SISMA_VB	20e8d98f-4e49-46ef-95dd-997bd077cb6a
37	TERRA_SX	f7f85b72-5cd9-4069-9a35-d5cdc866bdc
37	STERR	5ab91d50-07dc-426e-90ab-3c83b8c25749
37	INCR	812e5e97-c684-4cd8-848b-176a1a871578
37	SISMA_O	ed7ba942-035c-419d-a590-02d10d83ce0d
37	SISMA_VA	f88c6deb-1f39-4ae7-88c2-a81818c5d368
37	SISMA_VB	20e8d98f-4e49-46ef-95dd-997bd077cb6a
35	TERRA_SX	f7f85b72-5cd9-4069-9a35-d5cdc866bdc
35	STERR	5ab91d50-07dc-426e-90ab-3c83b8c25749
35	INCR	812e5e97-c684-4cd8-848b-176a1a871578
35	SISMA_O	ed7ba942-035c-419d-a590-02d10d83ce0d
35	SISMA_VA	f88c6deb-1f39-4ae7-88c2-a81818c5d368
35	SISMA_VB	20e8d98f-4e49-46ef-95dd-997bd077cb6a
48	TERRA_DX	c5290a69-5e68-4a79-b256-67c3891d1210
48	SISMA_O	f206e104-a6a1-4e0c-8ec8-c32528d71889
48	SISMA_VA	e5abbd77-4c20-40d0-8ddb-f03ef032782b
48	SISMA_VB	b6c9263a-b222-424e-8c91-08ee3dba2068
46	TERRA_DX	c5290a69-5e68-4a79-b256-67c3891d1210
46	SISMA_O	f206e104-a6a1-4e0c-8ec8-c32528d71889
46	SISMA_VA	e5abbd77-4c20-40d0-8ddb-f03ef032782b
46	SISMA_VB	b6c9263a-b222-424e-8c91-08ee3dba2068
38	TERRA_DX	c5290a69-5e68-4a79-b256-67c3891d1210
38	SISMA_O	f206e104-a6a1-4e0c-8ec8-c32528d71889
38	SISMA_VA	e5abbd77-4c20-40d0-8ddb-f03ef032782b
38	SISMA_VB	b6c9263a-b222-424e-8c91-08ee3dba2068
36	TERRA_DX	c5290a69-5e68-4a79-b256-67c3891d1210
36	SISMA_O	f206e104-a6a1-4e0c-8ec8-c32528d71889
36	SISMA_VA	e5abbd77-4c20-40d0-8ddb-f03ef032782b
36	SISMA_VB	b6c9263a-b222-424e-8c91-08ee3dba2068
49	PERM	6ffd8a93-d8df-42b2-8afc-36e4c29f21e3
49	Qk_C	444f5fcf-0976-48f2-bba7-774a9059dae1
49	Qk_DX	49e4b342-d152-4cfd-b573-68dee026f807
49	Qk_SX	cfb11132-cc1d-4226-9923-353bcfd26db0
49	Qk_SX	6dce1a04-78c9-43f9-af9f-df8edd4ba0e5



GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
133 di 164

Table: Frame Loads - Distributed, Part 3 of 3

Frame	LoadPat	GUID
49	FREN	c30769fe-b2cb-41fc-b3d7-9db8e8e0a12c
49	SISMA_O	9fc0633a-fa0b-40fd-810b-e74576683399
49	SISMA_VA	987b9828-7387-48b0-b8f5-04143dce521d
49	SISMA_VB	3b82c519-7d81-45f6-958c-b2f919d4df22
50	PERM	6ffd8a93-d8df-42b2-8afc-36e4c29f21e3
50	Qk_C	444f5fcf-0976-48f2-bba7-774a9059dae1
50	Qk_DX	49e4b342-d152-4cfd-b573-68dee026f807
50	Qk_SX	cfb11132-cc1d-4226-9923-353bcfd26db0
50	Qk_SX	6dce1a04-78c9-43f9-af9f-df8edd4ba0e5
50	FREN	c30769fe-b2cb-41fc-b3d7-9db8e8e0a12c
50	SISMA_O	9fc0633a-fa0b-40fd-810b-e74576683399
50	SISMA_VA	987b9828-7387-48b0-b8f5-04143dce521d
50	SISMA_VB	3b82c519-7d81-45f6-958c-b2f919d4df22
51	PERM	6ffd8a93-d8df-42b2-8afc-36e4c29f21e3
51	Qk_C	444f5fcf-0976-48f2-bba7-774a9059dae1
51	Qk_DX	49e4b342-d152-4cfd-b573-68dee026f807
51	Qk_SX	cfb11132-cc1d-4226-9923-353bcfd26db0
51	Qk_SX	6dce1a04-78c9-43f9-af9f-df8edd4ba0e5
51	FREN	c30769fe-b2cb-41fc-b3d7-9db8e8e0a12c
51	SISMA_O	9fc0633a-fa0b-40fd-810b-e74576683399
51	SISMA_VA	987b9828-7387-48b0-b8f5-04143dce521d
51	SISMA_VB	3b82c519-7d81-45f6-958c-b2f919d4df22
53	PERM	19af782b-2739-4e17-95ec-9afa08419078
53	Qk_C	79440ceb-68d3-49e0-981d-3c899ed8e854
53	Qk_DX	32ba7111-4364-4183-ab4e-1f5c64f54977
53	Qk_DX	f2c7fe0f-4c67-4351-bb43-c5dd6920f9aa
53	Qk_SX	d09f5c16-7c65-4472-8f4c-0495a972c98d
53	FREN	29109ea4-c204-48ff-9a9c-42864f7ebf97
53	SISMA_O	8d246f62-8b9c-47a5-b40d-4908e2baad4d
53	SISMA_VA	bf979eab-854d-465c-a5e0-f6fab2ff87fc
53	SISMA_VB	519bc5f4-6c3b-4fed-88da-c429e22bd4e
54	PERM	19af782b-2739-4e17-95ec-9afa08419078
54	Qk_C	79440ceb-68d3-49e0-981d-3c899ed8e854
54	Qk_DX	32ba7111-4364-4183-ab4e-1f5c64f54977
54	Qk_DX	f2c7fe0f-4c67-4351-bb43-c5dd6920f9aa
54	Qk_SX	d09f5c16-7c65-4472-8f4c-0495a972c98d
54	FREN	29109ea4-c204-48ff-9a9c-42864f7ebf97
54	SISMA_O	8d246f62-8b9c-47a5-b40d-4908e2baad4d

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
134 di 164

Table: Frame Loads - Distributed, Part 3 of 3

Frame	LoadPat	GUID
54	SISMA_VA	bf979eab-854d-465c-a5e0-f6fab2ff87fc
54	SISMA_VB	519bc5f4-6c3b-4fed-88da-c429e22b1d4e
55	PERM	19af782b-2739-4e17-95ec-9afa08419078
55	Qk_C	79440ceb-68d3-49e0-981d-3c899ed8e854
55	Qk_DX	32ba7111-4364-4183-ab4e-1f5c64f54977
55	Qk_DX	f2c7fe0f-4c67-4351-bb43-c5dd6920f9aa
55	Qk_SX	d09f5c16-7c65-4472-8f4c-0495a972c98d
55	FREN	29109ea4-c204-48ff-9a9c-42864f7ebf97
55	SISMA_O	8d246f62-8b9c-47a5-b40d-4908e2baad4d
55	SISMA_VA	bf979eab-854d-465c-a5e0-f6fab2ff87fc
55	SISMA_VB	519bc5f4-6c3b-4fed-88da-c429e22b1d4e
43	TERRA_SX	f7f85b72-5cd9-4069-9a35-d5cdc8f866bdc
43	STERR	5ab91d50-07dc-426e-90ab-3c83b8c25749
43	INCR	812e5e97-c684-4cd8-848b-176a1a871578
43	SISMA_O	ed7ba942-035c-419d-a590-02d10d83ce0d
43	SISMA_VA	f88c6deb-1f39-4ae7-88c2-a81818c5d368
43	SISMA_VB	20e8d98f-4e49-46ef-95dd-997bd077cb6a
41	TERRA_SX	f7f85b72-5cd9-4069-9a35-d5cdc8f866bdc
41	STERR	5ab91d50-07dc-426e-90ab-3c83b8c25749
41	INCR	812e5e97-c684-4cd8-848b-176a1a871578
41	SISMA_O	ed7ba942-035c-419d-a590-02d10d83ce0d
41	SISMA_VA	f88c6deb-1f39-4ae7-88c2-a81818c5d368
41	SISMA_VB	20e8d98f-4e49-46ef-95dd-997bd077cb6a
39	TERRA_SX	f7f85b72-5cd9-4069-9a35-d5cdc8f866bdc
39	STERR	5ab91d50-07dc-426e-90ab-3c83b8c25749
39	INCR	812e5e97-c684-4cd8-848b-176a1a871578
39	SISMA_O	ed7ba942-035c-419d-a590-02d10d83ce0d
39	SISMA_VA	f88c6deb-1f39-4ae7-88c2-a81818c5d368
39	SISMA_VB	20e8d98f-4e49-46ef-95dd-997bd077cb6a
44	TERRA_DX	c5290a69-5e68-4a79-b256-67c3891d1210
44	SISMA_O	f206e104-a6a1-4e0c-8ec8-c32528d71889
44	SISMA_VA	e5abbd77-4c20-40d0-8ddb-f03ef032782b
44	SISMA_VB	b6c9263a-b222-424e-8c91-08ee3dba2068
42	TERRA_DX	c5290a69-5e68-4a79-b256-67c3891d1210
42	SISMA_O	f206e104-a6a1-4e0c-8ec8-c32528d71889
42	SISMA_VA	e5abbd77-4c20-40d0-8ddb-f03ef032782b
42	SISMA_VB	b6c9263a-b222-424e-8c91-08ee3dba2068
40	TERRA_DX	c5290a69-5e68-4a79-b256-67c3891d1210



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
135 di 164

Table: Frame Loads - Distributed, Part 3 of 3

Frame	LoadPat	GUID
40	SISMA_O	f206e104-a6a1-4e0c-8ec8-c32528d71889
40	SISMA_VA	e5abbd77-4c20-40d0-8ddb-f03ef032782b
40	SISMA_VB	b6c9263a-b222-424e-8c91-08ee3dba2068

Table: Frame Loads - Temperature

Table: Frame Loads - Temperature

Frame	LoadPat	Type	Temp	TempGrad2	JtPattern
			C	C/m	
52	TERMP	Temperature	5		None
52	TERMN	Temperature	-15		None
52	GRADP	Gradient2		5,56	None
52	GRADN	Gradient2		-5,56	None
49	TERMP	Temperature	5		None
49	TERMN	Temperature	-15		None
49	GRADP	Gradient2		5,56	None
49	GRADN	Gradient2		-5,56	None
50	TERMP	Temperature	5		None
50	TERMN	Temperature	-15		None
50	GRADP	Gradient2		5,56	None
50	GRADN	Gradient2		-5,56	None
51	TERMP	Temperature	5		None
51	TERMN	Temperature	-15		None
51	GRADP	Gradient2		5,56	None
51	GRADN	Gradient2		-5,56	None
53	TERMP	Temperature	5		None
53	TERMN	Temperature	-15		None
53	GRADP	Gradient2		5,56	None
53	GRADN	Gradient2		-5,56	None
54	TERMP	Temperature	5		None
54	TERMN	Temperature	-15		None
54	GRADP	Gradient2		5,56	None
54	GRADN	Gradient2		-5,56	None
55	TERMP	Temperature	5		None
55	TERMN	Temperature	-15		None
55	GRADP	Gradient2		5,56	None
55	GRADN	Gradient2		-5,56	None

Table: Frame Section Assignments

Table: Frame Section Assignments

Frame	SectionType	AutoSelect	AnalSect	DesignSect	MatProp
1	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
2	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
3	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
4	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
5	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
6	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
7	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
8	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
9	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
10	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
11	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
12	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
13	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
14	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
15	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
16	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
17	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
18	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
19	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
20	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
21	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
22	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
23	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
136 di 164

Table: Frame Section Assignments

Frame	SectionType	AutoSelect	AnalSect	DesignSect	MatProp
24	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
25	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
26	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
27	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
28	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
29	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
30	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
31	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
32	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
33	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
34	Rectangular	N.A.	fondazione	fondazione	Default
35	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
36	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
37	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
38	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
39	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
40	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
41	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
42	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
43	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
44	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
45	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
46	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
47	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
48	Rectangular	N.A.	pieдритти	pieдритти	Default
49	Rectangular	N.A.	sol sup	sol sup	Default
50	Rectangular	N.A.	sol sup	sol sup	Default
51	Rectangular	N.A.	sol sup	sol sup	Default
52	Rectangular	N.A.	sol sup	sol sup	Default
53	Rectangular	N.A.	sol sup	sol sup	Default
54	Rectangular	N.A.	sol sup	sol sup	Default
55	Rectangular	N.A.	sol sup	sol sup	Default

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 1 of 6

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 1 of 6

SectionName	Material	Shape	t3	t2	Area	TorsConst
			m	m		
fondazione	C32/40	Rectangular	1	1	1	0,140833
pieдритти	C32/40	Rectangular	0,9	1	0,9	0,112752
sol sup	C32/40	Rectangular	0,9	1	0,9	0,112752

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 2 of 6

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 2 of 6

SectionName	I33	I22	I23	AS2	AS3	S33	S22
	m4	m4	m4	m2	m2	m3	m3
fondazione	0,083333	0,083333	0	0,833333	0,833333	0,166667	0,166667
pieдритти	0,06075	0,075	0	0,75	0,75	0,135	0,15
sol sup	0,06075	0,075	0	0,75	0,75	0,135	0,15

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 3 of 6

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 3 of 6

SectionName	Z33	Z22	R33	R22	ConcCol	ConcBeam	Color
	m3	m3	m	m			
fondazione	0,25	0,25	0,288675	0,288675	Yes	No	Cyan
pieдритти	0,2025	0,225	0,259808	0,288675	Yes	No	Yellow
sol sup	0,2025	0,225	0,259808	0,288675	Yes	No	Red

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 4 of 6

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 4 of 6

SectionName	TotalWt	TotalMass	FromFile	AMod	A2Mod	A3Mod	JMod
	KN	KN-s2/m					
fondazione	222,434	22,68	No	1	1	1	1
pieдритти	227,183	23,17	No	1	1	1	1
sol sup	200,191	20,41	No	1	1	1	1

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
137 di 164

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 5 of 6

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 5 of 6

SectionName	I2Mod	I3Mod	MMod	WMod	GUID
fondazione	1	1	1	1	
piedritti	1	1	1	1	
sol sup	1	1	1	1	

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 6 of 6

Table: Frame Section Properties 01 - General, Part 6 of 6

SectionName	Notes
fondazione	Added 02/07/2018 15:19:30
piedritti	Added 02/07/2018 15:19:03
sol sup	Added 02/07/2018 15:18:49

Table: Joint Coordinates, Part 1 of 2

Table: Joint Coordinates, Part 1 of 2

Joint	CoordSys	CoordType	XorR m	Y m	Z m	SpecialJt	GlobalX m
1	GLOBAL	Cartesian	0	0	0	Yes	0
2	GLOBAL	Cartesian	0,225	0	0	Yes	0,225
3	GLOBAL	Cartesian	0,45	0	0	Yes	0,45
4	GLOBAL	Cartesian	0,71667	0	0	No	0,71667
5	GLOBAL	Cartesian	0,98333	0	0	No	0,98333
6	GLOBAL	Cartesian	1,25	0	0	No	1,25
7	GLOBAL	Cartesian	1,51667	0	0	No	1,51667
8	GLOBAL	Cartesian	1,78333	0	0	No	1,78333
9	GLOBAL	Cartesian	2,05	0	0	No	2,05
10	GLOBAL	Cartesian	2,31667	0	0	No	2,31667
11	GLOBAL	Cartesian	2,58333	0	0	No	2,58333
12	GLOBAL	Cartesian	2,85	0	0	No	2,85
13	GLOBAL	Cartesian	3,11667	0	0	No	3,11667
14	GLOBAL	Cartesian	3,38333	0	0	No	3,38333
15	GLOBAL	Cartesian	3,65	0	0	No	3,65
16	GLOBAL	Cartesian	3,91667	0	0	No	3,91667
17	GLOBAL	Cartesian	4,18333	0	0	No	4,18333
18	GLOBAL	Cartesian	4,45	0	0	No	4,45
19	GLOBAL	Cartesian	4,71667	0	0	No	4,71667
20	GLOBAL	Cartesian	4,98333	0	0	No	4,98333
21	GLOBAL	Cartesian	5,25	0	0	No	5,25
22	GLOBAL	Cartesian	5,51667	0	0	No	5,51667
23	GLOBAL	Cartesian	5,78333	0	0	No	5,78333
24	GLOBAL	Cartesian	6,05	0	0	No	6,05
25	GLOBAL	Cartesian	6,31667	0	0	No	6,31667
26	GLOBAL	Cartesian	6,58333	0	0	No	6,58333
27	GLOBAL	Cartesian	6,85	0	0	No	6,85
28	GLOBAL	Cartesian	7,11667	0	0	No	7,11667
29	GLOBAL	Cartesian	7,38333	0	0	No	7,38333
30	GLOBAL	Cartesian	7,65	0	0	No	7,65
31	GLOBAL	Cartesian	7,91667	0	0	No	7,91667
32	GLOBAL	Cartesian	8,18333	0	0	No	8,18333
33	GLOBAL	Cartesian	8,45	0	0	Yes	8,45
34	GLOBAL	Cartesian	8,675	0	0	Yes	8,675
35	GLOBAL	Cartesian	8,9	0	0	Yes	8,9
36	GLOBAL	Cartesian	0	0	0,25	Yes	0
37	GLOBAL	Cartesian	8,9	0	0,25	Yes	8,9
38	GLOBAL	Cartesian	0	0	0,5	Yes	0
39	GLOBAL	Cartesian	8,9	0	0,5	Yes	8,9
40	GLOBAL	Cartesian	0	0	1,86667	No	0
41	GLOBAL	Cartesian	8,9	0	1,86667	No	8,9
42	GLOBAL	Cartesian	0	0	3,23333	No	0
43	GLOBAL	Cartesian	8,9	0	3,23333	No	8,9
44	GLOBAL	Cartesian	0	0	4,6	Yes	0
45	GLOBAL	Cartesian	8,9	0	4,6	Yes	8,9
46	GLOBAL	Cartesian	0	0	4,825	Yes	0
47	GLOBAL	Cartesian	8,9	0	4,825	Yes	8,9
48	GLOBAL	Cartesian	0	0	5,05	Yes	0

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.	Progetto INOR	Lotto 11	Codifica Documento E E2 CL IN77 00 002	Rev. A	Foglio 138 di 164
---------	------------------	-------------	---	-----------	----------------------

Table: Joint Coordinates, Part 1 of 2

Joint	CoordSys	CoordType	XorR m	Y m	Z m	SpecialJt	GlobalX m
49	GLOBAL	Cartesian	0,225	0	5,05	Yes	0,225
50	GLOBAL	Cartesian	0,45	0	5,05	Yes	0,45
51	GLOBAL	Cartesian	2,96667	0	5,05	No	2,96667
52	GLOBAL	Cartesian	5,93333	0	5,05	No	5,93333
53	GLOBAL	Cartesian	8,45	0	5,05	Yes	8,45
54	GLOBAL	Cartesian	8,675	0	5,05	Yes	8,675
55	GLOBAL	Cartesian	8,9	0	5,05	Yes	8,9

Table: Joint Coordinates, Part 2 of 2

Table: Joint Coordinates, Part 2 of 2

Joint	GlobalY m	GlobalZ m	GUID
1	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
2	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
3	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
4	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
5	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
6	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
7	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
8	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
9	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
10	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
11	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
12	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
13	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
14	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
15	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
16	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
17	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
18	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
19	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
20	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
21	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
22	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
23	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
24	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
25	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
26	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
27	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
28	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
29	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
30	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
31	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
139 di 164

Table: Joint Coordinates, Part 2 of 2

Joint	GlobalY m	GlobalZ m	GUID
32	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
33	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
34	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
35	0	0	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
36	0	0,25	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
37	0	0,25	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
38	0	0,5	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
39	0	0,5	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
40	0	1,86667	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
41	0	1,86667	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
42	0	3,23333	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
43	0	3,23333	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
44	0	4,6	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
45	0	4,6	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
46	0	4,825	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
47	0	4,825	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
48	0	5,05	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
49	0	5,05	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
50	0	5,05	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
51	0	5,05	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
52	0	5,05	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
53	0	5,05	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
54	0	5,05	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b
55	0	5,05	9f128468-7986-47b3-809b-eccb822c646b

Table: Joint Displacements

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1 m	U2 m	U3 m	R1 Radians	R2 Radians	R3 Radians
1	PP	LinStatic	2,854E-06	0	-0,015066	0	-0,000196	0
1	PERM	LinStatic	-1,153E-07	0	-0,001264	0	-2,8E-05	0
1	TERRA_SX	LinStatic	0,031707	0	0,004096	0	0,000997	0
1	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,00403	0	-0,000952	0
1	TERMP	LinStatic	-9,986E-07	0	-4,8E-05	0	-3,3E-05	0
1	TERMN	LinStatic	2,996E-06	0	0,000145	0	9,8E-05	0
1	GRADP	LinStatic	2,526E-06	0	3E-05	0	2,1E-05	0
1	GRADN	LinStatic	-2,526E-06	0	-3E-05	0	-2,1E-05	0
1	Qk_C	LinStatic	-1,976E-06	0	-0,00638	0	-0,000154	0
1	Qk_DX	LinStatic	1,174E-07	0	0,002147	0	0,001793	0
1	Qk_SX	LinStatic	1,174E-07	0	-0,014856	0	-0,002067	0
1	STERR	LinStatic	0,032881	0	0,0057	0	0,001377	0
1	FREN	LinStatic	0,02894	0	0,00996	0	0,002362	0
1	INCR	LinStatic	0,043141	0	0,007478	0	0,001807	0
1	SISMA_O	LinStatic	0,02992	0	0,007868	0	0,001871	0
1	SISMA_VA	LinStatic	-4,254E-07	0	0,001758	0	3,5E-05	0
1	SISMA_VB	LinStatic	4,254E-07	0	-0,001758	0	-3,5E-05	0
2	PP	LinStatic	2,71E-06	0	-0,015017	0	-0,00021	0
2	PERM	LinStatic	-1,095E-07	0	-0,001257	0	-3E-05	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
140 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
2	TERRA_SX	LinStatic	0,031706	0	0,003872	0	0,000989	0
2	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,003816	0	-0,000946	0
2	TERMP	LinStatic	-9,481E-07	0	-4,1E-05	0	-3,1E-05	0
2	TERMN	LinStatic	2,844E-06	0	0,000123	0	9,3E-05	0
2	GRADP	LinStatic	2,399E-06	0	2,6E-05	0	2E-05	0
2	GRADN	LinStatic	-2,399E-06	0	-2,6E-05	0	-2E-05	0
2	Qk_C	LinStatic	-1,876E-06	0	-0,006342	0	-0,000161	0
2	Qk_DX	LinStatic	1,114E-07	0	0,001746	0	0,001786	0
2	Qk_SX	LinStatic	1,114E-07	0	-0,014387	0	-0,002075	0
2	STERR	LinStatic	0,03288	0	0,005391	0	0,001367	0
2	FREN	LinStatic	0,028939	0	0,00943	0	0,002349	0
2	INCR	LinStatic	0,04314	0	0,007073	0	0,001794	0
2	SISMA_O	LinStatic	0,029919	0	0,007448	0	0,00186	0
2	SISMA_VA	LinStatic	-4,039E-07	0	0,001749	0	3,7E-05	0
2	SISMA_VB	LinStatic	4,039E-07	0	-0,001749	0	-3,7E-05	0
3	PP	LinStatic	2,565E-06	0	-0,014965	0	-0,000219	0
3	PERM	LinStatic	-1,036E-07	0	-0,001249	0	-3,1E-05	0
3	TERRA_SX	LinStatic	0,031706	0	0,003651	0	0,00098	0
3	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,003604	0	-0,00094	0
3	TERMP	LinStatic	-8,976E-07	0	-3,4E-05	0	-2,9E-05	0
3	TERMN	LinStatic	2,693E-06	0	0,000103	0	8,8E-05	0
3	GRADP	LinStatic	2,271E-06	0	2,2E-05	0	1,8E-05	0
3	GRADN	LinStatic	-2,271E-06	0	-2,2E-05	0	-1,8E-05	0
3	Qk_C	LinStatic	-1,776E-06	0	-0,006302	0	-0,000166	0
3	Qk_DX	LinStatic	1,055E-07	0	0,001346	0	0,00178	0
3	Qk_SX	LinStatic	1,055E-07	0	-0,013915	0	-0,002081	0
3	STERR	LinStatic	0,032879	0	0,005084	0	0,001356	0
3	FREN	LinStatic	0,028939	0	0,008902	0	0,002335	0
3	INCR	LinStatic	0,043139	0	0,006671	0	0,00178	0
3	SISMA_O	LinStatic	0,029919	0	0,007031	0	0,001848	0
3	SISMA_VA	LinStatic	-3,824E-07	0	0,00174	0	3,9E-05	0
3	SISMA_VB	LinStatic	3,824E-07	0	-0,00174	0	-3,9E-05	0
4	PP	LinStatic	2,394E-06	0	-0,014901	0	-0,000227	0
4	PERM	LinStatic	-9,672E-08	0	-0,00124	0	-3,2E-05	0
4	TERRA_SX	LinStatic	0,031705	0	0,003391	0	0,00097	0
4	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,003354	0	-0,000933	0
4	TERMP	LinStatic	-8,378E-07	0	-2,7E-05	0	-2,7E-05	0
4	TERMN	LinStatic	2,513E-06	0	8E-05	0	8,2E-05	0
4	GRADP	LinStatic	2,12E-06	0	1,7E-05	0	1,7E-05	0
4	GRADN	LinStatic	-2,12E-06	0	-1,7E-05	0	-1,7E-05	0
4	Qk_C	LinStatic	-1,658E-06	0	-0,006255	0	-0,000168	0
4	Qk_DX	LinStatic	9,847E-08	0	0,000874	0	0,001775	0
4	Qk_SX	LinStatic	9,847E-08	0	-0,013356	0	-0,002083	0
4	STERR	LinStatic	0,032878	0	0,004724	0	0,001344	0
4	FREN	LinStatic	0,028938	0	0,008282	0	0,002318	0
4	INCR	LinStatic	0,043138	0	0,006198	0	0,001763	0
4	SISMA_O	LinStatic	0,029918	0	0,006654	0	0,001834	0
4	SISMA_VA	LinStatic	-3,569E-07	0	0,001729	0	4E-05	0
4	SISMA_VB	LinStatic	3,569E-07	0	-0,001729	0	-4E-05	0
5	PP	LinStatic	2,223E-06	0	-0,014836	0	-0,000229	0
5	PERM	LinStatic	-8,981E-08	0	-0,001232	0	-3,2E-05	0
5	TERRA_SX	LinStatic	0,031704	0	0,003133	0	0,000961	0
5	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,003106	0	-0,000926	0
5	TERMP	LinStatic	-7,779E-07	0	-2E-05	0	-2,5E-05	0
5	TERMN	LinStatic	2,334E-06	0	5,9E-05	0	7,6E-05	0
5	GRADP	LinStatic	1,968E-06	0	1,2E-05	0	1,6E-05	0
5	GRADN	LinStatic	-1,968E-06	0	-1,2E-05	0	-1,6E-05	0
5	Qk_C	LinStatic	-1,54E-06	0	-0,006208	0	-0,000168	0
5	Qk_DX	LinStatic	9,144E-08	0	0,000403	0	0,001772	0
5	Qk_SX	LinStatic	9,144E-08	0	-0,012798	0	-0,002082	0
5	STERR	LinStatic	0,032878	0	0,004368	0	0,001331	0
5	FREN	LinStatic	0,028938	0	0,007666	0	0,002301	0
5	INCR	LinStatic	0,043137	0	0,00573	0	0,001747	0
5	SISMA_O	LinStatic	0,029918	0	0,006053	0	0,00182	0
5	SISMA_VA	LinStatic	-3,314E-07	0	0,001717	0	4E-05	0
5	SISMA_VB	LinStatic	3,314E-07	0	-0,001717	0	-4E-05	0
6	PP	LinStatic	2,052E-06	0	-0,014771	0	-0,000228	0
6	PERM	LinStatic	-8,291E-08	0	-0,001223	0	-3,1E-05	0



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
141 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
6	TERRA_SX	LinStatic	0,031703	0	0,002879	0	0,000951	0
6	TERRA_DX	LinStatic	-0,031694	0	-0,00286	0	-0,000919	0
6	TERMP	LinStatic	-7,181E-07	0	-1,3E-05	0	-2,3E-05	0
6	TERMN	LinStatic	2,154E-06	0	4E-05	0	7E-05	0
6	GRADP	LinStatic	1,817E-06	0	8,296E-06	0	1,5E-05	0
6	GRADN	LinStatic	-1,817E-06	0	-8,296E-06	0	-1,5E-05	0
6	Qk_C	LinStatic	-1,421E-06	0	-0,006161	0	-0,000165	0
6	Qk_DX	LinStatic	8,44E-08	0	-6,8E-05	0	0,001771	0
6	Qk_SX	LinStatic	8,44E-08	0	-0,01224	0	-0,002077	0
6	STERR	LinStatic	0,032877	0	0,004014	0	0,001319	0
6	FREN	LinStatic	0,028938	0	0,007054	0	0,002285	0
6	INCR	LinStatic	0,043136	0	0,005267	0	0,001731	0
6	SISMA_O	LinStatic	0,029917	0	0,005569	0	0,001806	0
6	SISMA_VA	LinStatic	-3,059E-07	0	0,001706	0	4E-05	0
6	SISMA_VB	LinStatic	3,059E-07	0	-0,001706	0	-4E-05	0
7	PP	LinStatic	1,881E-06	0	-0,014708	0	-0,000222	0
7	PERM	LinStatic	-7,6E-08	0	-0,001214	0	-3E-05	0
7	TERRA_SX	LinStatic	0,031702	0	0,002627	0	0,000942	0
7	TERRA_DX	LinStatic	-0,031694	0	-0,002617	0	-0,000912	0
7	TERMP	LinStatic	-6,582E-07	0	-7,218E-06	0	-2,1E-05	0
7	TERMN	LinStatic	1,975E-06	0	2,2E-05	0	6,4E-05	0
7	GRADP	LinStatic	1,665E-06	0	4,538E-06	0	1,3E-05	0
7	GRADN	LinStatic	-1,665E-06	0	-4,538E-06	0	-1,3E-05	0
7	Qk_C	LinStatic	-1,303E-06	0	-0,006115	0	-0,00016	0
7	Qk_DX	LinStatic	7,737E-08	0	-0,000539	0	0,001772	0
7	Qk_SX	LinStatic	7,737E-08	0	-0,011685	0	-0,002069	0
7	STERR	LinStatic	0,032876	0	0,003665	0	0,001307	0
7	FREN	LinStatic	0,028937	0	0,006448	0	0,002268	0
7	INCR	LinStatic	0,043135	0	0,004808	0	0,001715	0
7	SISMA_O	LinStatic	0,029917	0	0,00509	0	0,001793	0
7	SISMA_VA	LinStatic	-2,804E-07	0	0,001695	0	3,9E-05	0
7	SISMA_VB	LinStatic	2,804E-07	0	-0,001695	0	-3,9E-05	0
8	PP	LinStatic	1,71E-06	0	-0,014647	0	-0,000213	0
8	PERM	LinStatic	-6,909E-08	0	-0,001206	0	-2,9E-05	0
8	TERRA_SX	LinStatic	0,031702	0	0,002377	0	0,000933	0
8	TERRA_DX	LinStatic	-0,031694	0	-0,002375	0	-0,000906	0
8	TERMP	LinStatic	-5,984E-07	0	-1,767E-06	0	-1,9E-05	0
8	TERMN	LinStatic	1,795E-06	0	5,3E-06	0	5,8E-05	0
8	GRADP	LinStatic	1,514E-06	0	1,111E-06	0	1,2E-05	0
8	GRADN	LinStatic	-1,514E-06	0	-1,111E-06	0	-1,2E-05	0
8	Qk_C	LinStatic	-1,184E-06	0	-0,006072	0	-0,000152	0
8	Qk_DX	LinStatic	7,033E-08	0	-0,00101	0	0,001774	0
8	Qk_SX	LinStatic	7,033E-08	0	-0,011132	0	-0,002059	0
8	STERR	LinStatic	0,032875	0	0,003318	0	0,001296	0
8	FREN	LinStatic	0,028937	0	0,005846	0	0,002253	0
8	INCR	LinStatic	0,043134	0	0,004354	0	0,0017	0
8	SISMA_O	LinStatic	0,029917	0	0,004614	0	0,00178	0
8	SISMA_VA	LinStatic	-2,549E-07	0	0,001684	0	3,8E-05	0
8	SISMA_VB	LinStatic	2,549E-07	0	-0,001684	0	-3,8E-05	0
9	PP	LinStatic	1,539E-06	0	-0,014589	0	-0,000201	0
9	PERM	LinStatic	-6,218E-08	0	-0,001198	0	-2,7E-05	0
9	TERRA_SX	LinStatic	0,031701	0	0,00213	0	0,000925	0
9	TERRA_DX	LinStatic	-0,031694	0	-0,002134	0	-0,0009	0
9	TERMP	LinStatic	-5,386E-07	0	3,16E-06	0	-1,8E-05	0
9	TERMN	LinStatic	1,616E-06	0	-9,479E-06	0	5,3E-05	0
9	GRADP	LinStatic	1,363E-06	0	-1,986E-06	0	1,1E-05	0
9	GRADN	LinStatic	-1,363E-06	0	1,986E-06	0	-1,1E-05	0
9	Qk_C	LinStatic	-1,066E-06	0	-0,006031	0	-0,000143	0
9	Qk_DX	LinStatic	6,33E-08	0	-0,001482	0	0,001779	0
9	Qk_SX	LinStatic	6,33E-08	0	-0,010583	0	-0,002046	0
9	STERR	LinStatic	0,032875	0	0,002975	0	0,001285	0
9	FREN	LinStatic	0,028937	0	0,005248	0	0,002238	0
9	INCR	LinStatic	0,043133	0	0,003903	0	0,001686	0
9	SISMA_O	LinStatic	0,029916	0	0,004142	0	0,001768	0
9	SISMA_VA	LinStatic	-2,294E-07	0	0,001674	0	3,5E-05	0
9	SISMA_VB	LinStatic	2,294E-07	0	-0,001674	0	-3,5E-05	0
10	PP	LinStatic	1,368E-06	0	-0,014534	0	-0,000186	0
10	PERM	LinStatic	-5,527E-08	0	-0,001191	0	-2,5E-05	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
142 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
10	TERRA_SX	LinStatic	0,0317	0	0,001885	0	0,000917	0
10	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,001895	0	-0,000895	0
10	TERMP	LinStatic	-4,787E-07	0	7,562E-06	0	-1,6E-05	0
10	TERMN	LinStatic	1,436E-06	0	-2,3E-05	0	4,7E-05	0
10	GRADP	LinStatic	1,211E-06	0	-4,754E-06	0	9,774E-06	0
10	GRADN	LinStatic	-1,211E-06	0	4,754E-06	0	-9,774E-06	0
10	Qk_C	LinStatic	-9,474E-07	0	-0,005992	0	-0,000132	0
10	Qk_DX	LinStatic	5,627E-08	0	-0,001955	0	0,001785	0
10	Qk_SX	LinStatic	5,627E-08	0	-0,010038	0	-0,002032	0
10	STERR	LinStatic	0,032874	0	0,002634	0	0,001275	0
10	FREN	LinStatic	0,028936	0	0,004654	0	0,002224	0
10	INCR	LinStatic	0,043133	0	0,003456	0	0,001672	0
10	SISMA_O	LinStatic	0,029916	0	0,003673	0	0,001756	0
10	SISMA_VA	LinStatic	-2,039E-07	0	0,001664	0	3,3E-05	0
10	SISMA_VB	LinStatic	2,039E-07	0	-0,001664	0	-3,3E-05	0
11	PP	LinStatic	1,197E-06	0	-0,014485	0	-0,000168	0
11	PERM	LinStatic	-4,836E-08	0	-0,001184	0	-2,3E-05	0
11	TERRA_SX	LinStatic	0,0317	0	0,001642	0	0,000909	0
11	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,001658	0	-0,000891	0
11	TERMP	LinStatic	-4,189E-07	0	1,1E-05	0	-1,4E-05	0
11	TERMN	LinStatic	1,257E-06	0	-3,4E-05	0	4,1E-05	0
11	GRADP	LinStatic	1,06E-06	0	-7,193E-06	0	8,544E-06	0
11	GRADN	LinStatic	-1,06E-06	0	7,193E-06	0	-8,544E-06	0
11	Qk_C	LinStatic	-8,29E-07	0	-0,005958	0	-0,000119	0
11	Qk_DX	LinStatic	4,923E-08	0	-0,002431	0	0,001793	0
11	Qk_SX	LinStatic	4,923E-08	0	-0,009497	0	-0,002016	0
11	STERR	LinStatic	0,032874	0	0,002296	0	0,001265	0
11	FREN	LinStatic	0,028936	0	0,004064	0	0,002212	0
11	INCR	LinStatic	0,043132	0	0,003013	0	0,00166	0
11	SISMA_O	LinStatic	0,029916	0	0,003207	0	0,001746	0
11	SISMA_VA	LinStatic	-1,784E-07	0	0,001655	0	3E-05	0
11	SISMA_VB	LinStatic	1,784E-07	0	-0,001655	0	-3E-05	0
12	PP	LinStatic	1,026E-06	0	-0,014441	0	-0,000148	0
12	PERM	LinStatic	-4,145E-08	0	-0,001178	0	-2E-05	0
12	TERRA_SX	LinStatic	0,031699	0	0,001401	0	0,000903	0
12	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,001421	0	-0,000887	0
12	TERMP	LinStatic	-3,59E-07	0	1,5E-05	0	-1,2E-05	0
12	TERMN	LinStatic	1,077E-06	0	-4,4E-05	0	3,5E-05	0
12	GRADP	LinStatic	9,084E-07	0	-9,305E-06	0	7,317E-06	0
12	GRADN	LinStatic	-9,084E-07	0	9,305E-06	0	-7,317E-06	0
12	Qk_C	LinStatic	-7,105E-07	0	-0,005927	0	-0,000104	0
12	Qk_DX	LinStatic	4,22E-08	0	-0,002908	0	0,001802	0
12	Qk_SX	LinStatic	4,22E-08	0	-0,00896	0	-0,001999	0
12	STERR	LinStatic	0,032873	0	0,001961	0	0,001257	0
12	FREN	LinStatic	0,028936	0	0,003477	0	0,0022	0
12	INCR	LinStatic	0,043131	0	0,002573	0	0,001649	0
12	SISMA_O	LinStatic	0,029916	0	0,002744	0	0,001737	0
12	SISMA_VA	LinStatic	-1,529E-07	0	0,001648	0	2,6E-05	0
12	SISMA_VB	LinStatic	1,529E-07	0	-0,001648	0	-2,6E-05	0
13	PP	LinStatic	8,551E-07	0	-0,014403	0	-0,000127	0
13	PERM	LinStatic	-3,454E-08	0	-0,001173	0	-1,7E-05	0
13	TERRA_SX	LinStatic	0,031699	0	0,001162	0	0,000897	0
13	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,001186	0	-0,000884	0
13	TERMP	LinStatic	-2,992E-07	0	1,8E-05	0	-9,693E-06	0
13	TERMN	LinStatic	8,976E-07	0	-5,3E-05	0	2,9E-05	0
13	GRADP	LinStatic	7,57E-07	0	-1,1E-05	0	6,093E-06	0
13	GRADN	LinStatic	-7,57E-07	0	1,1E-05	0	-6,093E-06	0
13	Qk_C	LinStatic	-5,921E-07	0	-0,00059	0	-8,9E-05	0
13	Qk_DX	LinStatic	3,517E-08	0	-0,003389	0	0,001814	0
13	Qk_SX	LinStatic	3,517E-08	0	-0,008429	0	-0,001981	0
13	STERR	LinStatic	0,032873	0	0,001628	0	0,00125	0
13	FREN	LinStatic	0,028936	0	0,002893	0	0,002191	0
13	INCR	LinStatic	0,04313	0	0,002135	0	0,001639	0
13	SISMA_O	LinStatic	0,029916	0	0,002283	0	0,001729	0
13	SISMA_VA	LinStatic	-1,274E-07	0	0,001641	0	2,2E-05	0
13	SISMA_VB	LinStatic	1,274E-07	0	-0,001641	0	-2,2E-05	0
14	PP	LinStatic	6,841E-07	0	-0,014371	0	-0,000103	0
14	PERM	LinStatic	-2,763E-08	0	-0,001169	0	-1,4E-05	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
143 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
14	TERRA_SX	LinStatic	0,031698	0	0,000924	0	0,000892	0
14	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,000951	0	-0,000881	0
14	TERMP	LinStatic	-2,394E-07	0	2E-05	0	-7,75E-06	0
14	TERMN	LinStatic	7,181E-07	0	-6E-05	0	2,3E-05	0
14	GRADP	LinStatic	6,056E-07	0	-1,3E-05	0	4,872E-06	0
14	GRADN	LinStatic	-6,056E-07	0	1,3E-05	0	-4,872E-06	0
14	Qk_C	LinStatic	-4,737E-07	0	-0,005878	0	-7,2E-05	0
14	Qk_DX	LinStatic	2,813E-08	0	-0,003873	0	0,001826	0
14	Qk_SX	LinStatic	2,813E-08	0	-0,007903	0	-0,001963	0
14	STERR	LinStatic	0,032872	0	0,001296	0	0,001243	0
14	FREN	LinStatic	0,028936	0	0,002311	0	0,002183	0
14	INCR	LinStatic	0,04313	0	0,001701	0	0,001631	0
14	SISMA_O	LinStatic	0,029915	0	0,001824	0	0,001723	0
14	SISMA_VA	LinStatic	-1,02E-07	0	0,001635	0	1,8E-05	0
14	SISMA_VB	LinStatic	1,02E-07	0	-0,001635	0	-1,8E-05	0
15	PP	LinStatic	5,131E-07	0	-0,014345	0	-7,9E-05	0
15	PERM	LinStatic	-2,073E-08	0	-0,001165	0	-1E-05	0
15	TERRA_SX	LinStatic	0,031698	0	0,000687	0	0,000887	0
15	TERRA_DX	LinStatic	-0,031695	0	-0,000717	0	-0,000879	0
15	TERMP	LinStatic	-1,795E-07	0	2,2E-05	0	-5,81E-06	0
15	TERMN	LinStatic	5,386E-07	0	-6,5E-05	0	1,7E-05	0
15	GRADP	LinStatic	4,542E-07	0	-1,4E-05	0	3,652E-06	0
15	GRADN	LinStatic	-4,542E-07	0	1,4E-05	0	-3,652E-06	0
15	Qk_C	LinStatic	-3,553E-07	0	-0,00586	0	-5,5E-05	0
15	Qk_DX	LinStatic	2,11E-08	0	-0,004361	0	0,00184	0
15	Qk_SX	LinStatic	2,11E-08	0	-0,007382	0	-0,001944	0
15	STERR	LinStatic	0,032872	0	0,000966	0	0,001238	0
15	FREN	LinStatic	0,028935	0	0,001732	0	0,002176	0
15	INCR	LinStatic	0,043129	0	0,001268	0	0,001624	0
15	SISMA_O	LinStatic	0,029915	0	0,001366	0	0,001717	0
15	SISMA_VA	LinStatic	-7,647E-08	0	0,001631	0	1,4E-05	0
15	SISMA_VB	LinStatic	7,647E-08	0	-0,001631	0	-1,4E-05	0
16	PP	LinStatic	3,42E-07	0	-0,014327	0	-5,3E-05	0
16	PERM	LinStatic	-1,382E-08	0	-0,001163	0	-7,062E-06	0
16	TERRA_SX	LinStatic	0,031697	0	0,000452	0	0,000884	0
16	TERRA_DX	LinStatic	-0,031696	0	-0,000484	0	-0,000879	0
16	TERMP	LinStatic	-1,197E-07	0	2,3E-05	0	-3,872E-06	0
16	TERMN	LinStatic	3,59E-07	0	-6,9E-05	0	1,2E-05	0
16	GRADP	LinStatic	3,028E-07	0	-1,4E-05	0	2,434E-06	0
16	GRADN	LinStatic	-3,028E-07	0	1,4E-05	0	-2,434E-06	0
16	Qk_C	LinStatic	-2,368E-07	0	-0,005847	0	-3,7E-05	0
16	Qk_DX	LinStatic	1,407E-08	0	-0,004853	0	0,001856	0
16	Qk_SX	LinStatic	1,407E-08	0	-0,006866	0	-0,001926	0
16	STERR	LinStatic	0,032871	0	0,000638	0	0,001234	0
16	FREN	LinStatic	0,028935	0	0,001154	0	0,002172	0
16	INCR	LinStatic	0,043129	0	0,000837	0	0,001619	0
16	SISMA_O	LinStatic	0,029915	0	0,00091	0	0,001714	0
16	SISMA_VA	LinStatic	-5,098E-08	0	0,001628	0	9,299E-06	0
16	SISMA_VB	LinStatic	5,098E-08	0	-0,001628	0	-9,299E-06	0
17	PP	LinStatic	1,71E-07	0	-0,014316	0	-2,7E-05	0
17	PERM	LinStatic	-6,909E-09	0	-0,001161	0	-3,551E-06	0
17	TERRA_SX	LinStatic	0,031697	0	0,000217	0	0,000881	0
17	TERRA_DX	LinStatic	-0,031696	0	-0,00025	0	-0,000879	0
17	TERMP	LinStatic	-5,984E-08	0	2,4E-05	0	-1,935E-06	0
17	TERMN	LinStatic	1,795E-07	0	-7,2E-05	0	5,806E-06	0
17	GRADP	LinStatic	1,514E-07	0	-1,5E-05	0	1,217E-06	0
17	GRADN	LinStatic	-1,514E-07	0	1,5E-05	0	-1,217E-06	0
17	Qk_C	LinStatic	-1,184E-07	0	-0,00584	0	-1,9E-05	0
17	Qk_DX	LinStatic	7,033E-09	0	-0,005349	0	0,001872	0
17	Qk_SX	LinStatic	7,033E-09	0	-0,006355	0	-0,001907	0
17	STERR	LinStatic	0,032871	0	0,00031	0	0,001231	0
17	FREN	LinStatic	0,028935	0	0,000577	0	0,002169	0
17	INCR	LinStatic	0,043128	0	0,000407	0	0,001615	0
17	SISMA_O	LinStatic	0,029915	0	0,000455	0	0,001711	0
17	SISMA_VA	LinStatic	-2,549E-08	0	0,001626	0	4,677E-06	0
17	SISMA_VB	LinStatic	2,549E-08	0	-0,001626	0	-4,677E-06	0
18	PP	LinStatic	-1,379E-15	0	-0,014312	0	-6,932E-15	0
18	PERM	LinStatic	-1,273E-16	0	-0,001161	0	-5,855E-16	0



Doc. N.	Progetto INOR	Lotto 11	Codifica Documento E E2 CL IN77 00 002	Rev. A	Foglio 144 di 164
---------	------------------	-------------	---	-----------	----------------------

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1 m	U2 m	U3 m	R1 Radians	R2 Radians	R3 Radians
18	TERRA_SX	LinStatic	0,031696	0	-1,7E-05	0	0,00088	0
18	TERRA_DX	LinStatic	-0,031696	0	-1,7E-05	0	-0,00088	0
18	TERMP	LinStatic	1,566E-15	0	2,4E-05	0	8,725E-17	0
18	TERMN	LinStatic	-4,726E-15	0	-7,2E-05	0	-2,635E-16	0
18	GRADP	LinStatic	6,1E-17	0	-1,5E-05	0	1,848E-17	0
18	GRADN	LinStatic	-6,1E-17	0	1,5E-05	0	-1,848E-17	0
18	Qk_C	LinStatic	-6,763E-16	0	-0,005837	0	-2,958E-15	0
18	Qk_DX	LinStatic	-1,524E-13	0	-0,00585	0	0,001889	0
18	Qk_SX	LinStatic	1,512E-13	0	-0,00585	0	-0,001889	0
18	STERR	LinStatic	0,032871	0	-1,6E-05	0	0,001229	0
18	FREN	LinStatic	0,028935	0	6,916E-15	0	0,002168	0
18	INCR	LinStatic	0,043128	0	-2,1E-05	0	0,001612	0
18	SISMA_O	LinStatic	0,029915	0	5,53E-15	0	0,001711	0
18	SISMA_VA	LinStatic	1,641E-16	0	0,001625	0	8,129E-16	0
18	SISMA_VB	LinStatic	-1,641E-16	0	-0,001625	0	-8,129E-16	0
19	PP	LinStatic	-1,71E-07	0	-0,014316	0	2,7E-05	0
19	PERM	LinStatic	6,909E-09	0	-0,001161	0	3,551E-06	0
19	TERRA_SX	LinStatic	0,031696	0	-0,00025	0	0,000879	0
19	TERRA_DX	LinStatic	-0,031697	0	0,000217	0	-0,000881	0
19	TERMP	LinStatic	5,984E-08	0	2,4E-05	0	1,935E-06	0
19	TERMN	LinStatic	-1,795E-07	0	-7,2E-05	0	-5,806E-06	0
19	GRADP	LinStatic	-1,514E-07	0	-1,5E-05	0	-1,217E-06	0
19	GRADN	LinStatic	1,514E-07	0	1,5E-05	0	1,217E-06	0
19	Qk_C	LinStatic	1,184E-07	0	-0,00584	0	1,9E-05	0
19	Qk_DX	LinStatic	-7,033E-09	0	-0,006355	0	0,001907	0
19	Qk_SX	LinStatic	-7,033E-09	0	-0,005349	0	-0,001872	0
19	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,000343	0	0,001228	0
19	FREN	LinStatic	0,028935	0	-0,000577	0	0,002169	0
19	INCR	LinStatic	0,043128	0	-0,00045	0	0,001611	0
19	SISMA_O	LinStatic	0,029915	0	-0,000455	0	0,001711	0
19	SISMA_VA	LinStatic	2,549E-08	0	0,001626	0	-4,677E-06	0
19	SISMA_VB	LinStatic	-2,549E-08	0	-0,001626	0	4,677E-06	0
20	PP	LinStatic	-3,42E-07	0	-0,014327	0	5,3E-05	0
20	PERM	LinStatic	1,382E-08	0	-0,001163	0	7,062E-06	0
20	TERRA_SX	LinStatic	0,031696	0	-0,000484	0	0,000879	0
20	TERRA_DX	LinStatic	-0,031697	0	0,000452	0	-0,000884	0
20	TERMP	LinStatic	1,197E-07	0	2,3E-05	0	3,872E-06	0
20	TERMN	LinStatic	-3,59E-07	0	-6,9E-05	0	-1,2E-05	0
20	GRADP	LinStatic	-3,028E-07	0	-1,4E-05	0	-2,434E-06	0
20	GRADN	LinStatic	3,028E-07	0	1,4E-05	0	2,434E-06	0
20	Qk_C	LinStatic	2,368E-07	0	-0,005847	0	3,7E-05	0
20	Qk_DX	LinStatic	-1,407E-08	0	-0,006866	0	0,001926	0
20	Qk_SX	LinStatic	-1,407E-08	0	-0,004853	0	-0,001856	0
20	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,000669	0	0,001228	0
20	FREN	LinStatic	0,028935	0	-0,001154	0	0,002172	0
20	INCR	LinStatic	0,043127	0	-0,000878	0	0,001612	0
20	SISMA_O	LinStatic	0,029915	0	-0,00091	0	0,001714	0
20	SISMA_VA	LinStatic	5,098E-08	0	0,001628	0	-9,299E-06	0
20	SISMA_VB	LinStatic	-5,098E-08	0	-0,001628	0	9,299E-06	0
21	PP	LinStatic	-5,131E-07	0	-0,014345	0	7,9E-05	0
21	PERM	LinStatic	2,073E-08	0	-0,001165	0	1E-05	0
21	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,000717	0	0,000879	0
21	TERRA_DX	LinStatic	-0,031698	0	0,000687	0	-0,000887	0
21	TERMP	LinStatic	1,795E-07	0	2,2E-05	0	5,81E-06	0
21	TERMN	LinStatic	-5,386E-07	0	-6,5E-05	0	-1,7E-05	0
21	GRADP	LinStatic	-4,542E-07	0	-1,4E-05	0	-3,652E-06	0
21	GRADN	LinStatic	4,542E-07	0	1,4E-05	0	3,652E-06	0
21	Qk_C	LinStatic	3,553E-07	0	-0,00586	0	5,5E-05	0
21	Qk_DX	LinStatic	-2,11E-08	0	-0,007382	0	0,001944	0
21	Qk_SX	LinStatic	-2,11E-08	0	-0,004361	0	-0,00184	0
21	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,000996	0	0,00123	0
21	FREN	LinStatic	0,028935	0	-0,001732	0	0,002176	0
21	INCR	LinStatic	0,043127	0	-0,001307	0	0,001614	0
21	SISMA_O	LinStatic	0,029915	0	-0,001366	0	0,001717	0
21	SISMA_VA	LinStatic	7,647E-08	0	0,001631	0	-1,4E-05	0
21	SISMA_VB	LinStatic	-7,647E-08	0	-0,001631	0	1,4E-05	0
22	PP	LinStatic	-6,841E-07	0	-0,014371	0	0,000103	0
22	PERM	LinStatic	2,763E-08	0	-0,001169	0	1,4E-05	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
145 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
22	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,000951	0	0,000881	0
22	TERRA_DX	LinStatic	-0,031698	0	0,000924	0	-0,000892	0
22	TERMP	LinStatic	2,394E-07	0	2E-05	0	7,75E-06	0
22	TERMN	LinStatic	-7,181E-07	0	-6E-05	0	-2,3E-05	0
22	GRADP	LinStatic	-6,056E-07	0	-1,3E-05	0	-4,872E-06	0
22	GRADN	LinStatic	6,056E-07	0	1,3E-05	0	4,872E-06	0
22	Qk_C	LinStatic	4,737E-07	0	-0,005878	0	7,2E-05	0
22	Qk_DX	LinStatic	-2,813E-08	0	-0,007903	0	0,001963	0
22	Qk_SX	LinStatic	-2,813E-08	0	-0,003873	0	-0,001826	0
22	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,001323	0	0,001233	0
22	FREN	LinStatic	0,028936	0	-0,002311	0	0,002183	0
22	INCR	LinStatic	0,043127	0	-0,001736	0	0,001617	0
22	SISMA_O	LinStatic	0,029915	0	-0,001824	0	0,001723	0
22	SISMA_VA	LinStatic	1,02E-07	0	0,001635	0	-1,8E-05	0
22	SISMA_VB	LinStatic	-1,02E-07	0	-0,001635	0	1,8E-05	0
23	PP	LinStatic	-8,551E-07	0	-0,014403	0	0,000127	0
23	PERM	LinStatic	3,454E-08	0	-0,001173	0	1,7E-05	0
23	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,001186	0	0,000884	0
23	TERRA_DX	LinStatic	-0,031699	0	0,001162	0	-0,000897	0
23	TERMP	LinStatic	2,992E-07	0	1,8E-05	0	9,693E-06	0
23	TERMN	LinStatic	-8,976E-07	0	-5,3E-05	0	-2,9E-05	0
23	GRADP	LinStatic	-7,57E-07	0	-1,1E-05	0	-6,093E-06	0
23	GRADN	LinStatic	7,57E-07	0	1,1E-05	0	6,093E-06	0
23	Qk_C	LinStatic	5,921E-07	0	-0,0059	0	8,9E-05	0
23	Qk_DX	LinStatic	-3,517E-08	0	-0,008429	0	0,001981	0
23	Qk_SX	LinStatic	-3,517E-08	0	-0,003389	0	-0,001814	0
23	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,001651	0	0,001236	0
23	FREN	LinStatic	0,028936	0	-0,002893	0	0,002191	0
23	INCR	LinStatic	0,043127	0	-0,002167	0	0,001622	0
23	SISMA_O	LinStatic	0,029916	0	-0,002283	0	0,001729	0
23	SISMA_VA	LinStatic	1,274E-07	0	0,001641	0	-2,2E-05	0
23	SISMA_VB	LinStatic	-1,274E-07	0	-0,001641	0	2,2E-05	0
24	PP	LinStatic	-1,026E-06	0	-0,014441	0	0,000148	0
24	PERM	LinStatic	4,145E-08	0	-0,001178	0	2E-05	0
24	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,001421	0	0,000887	0
24	TERRA_DX	LinStatic	-0,031699	0	0,001401	0	-0,000903	0
24	TERMP	LinStatic	3,59E-07	0	1,5E-05	0	1,2E-05	0
24	TERMN	LinStatic	-1,077E-06	0	-4,4E-05	0	-3,5E-05	0
24	GRADP	LinStatic	-9,084E-07	0	-9,305E-06	0	-7,317E-06	0
24	GRADN	LinStatic	9,084E-07	0	9,305E-06	0	7,317E-06	0
24	Qk_C	LinStatic	7,105E-07	0	-0,005927	0	0,000104	0
24	Qk_DX	LinStatic	-4,22E-08	0	-0,00896	0	0,001999	0
24	Qk_SX	LinStatic	-4,22E-08	0	-0,002908	0	-0,001802	0
24	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,001981	0	0,001241	0
24	FREN	LinStatic	0,028936	0	-0,003477	0	0,0022	0
24	INCR	LinStatic	0,043126	0	-0,002599	0	0,001628	0
24	SISMA_O	LinStatic	0,029916	0	-0,002744	0	0,001737	0
24	SISMA_VA	LinStatic	1,529E-07	0	0,001648	0	-2,6E-05	0
24	SISMA_VB	LinStatic	-1,529E-07	0	-0,001648	0	2,6E-05	0
25	PP	LinStatic	-1,197E-06	0	-0,014485	0	0,000168	0
25	PERM	LinStatic	4,836E-08	0	-0,001184	0	2,3E-05	0
25	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,001658	0	0,000891	0
25	TERRA_DX	LinStatic	-0,0317	0	0,001642	0	-0,000909	0
25	TERMP	LinStatic	4,189E-07	0	1,1E-05	0	1,4E-05	0
25	TERMN	LinStatic	-1,257E-06	0	-3,4E-05	0	-4,1E-05	0
25	GRADP	LinStatic	-1,06E-06	0	-7,193E-06	0	-8,544E-06	0
25	GRADN	LinStatic	1,06E-06	0	7,193E-06	0	8,544E-06	0
25	Qk_C	LinStatic	8,29E-07	0	-0,005958	0	0,000119	0
25	Qk_DX	LinStatic	-4,923E-08	0	-0,009497	0	0,002016	0
25	Qk_SX	LinStatic	-4,923E-08	0	-0,002431	0	-0,001793	0
25	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,002312	0	0,001247	0
25	FREN	LinStatic	0,028936	0	-0,004064	0	0,002212	0
25	INCR	LinStatic	0,043126	0	-0,003033	0	0,001636	0
25	SISMA_O	LinStatic	0,029916	0	-0,003207	0	0,001746	0
25	SISMA_VA	LinStatic	1,784E-07	0	0,001655	0	-3E-05	0
25	SISMA_VB	LinStatic	-1,784E-07	0	-0,001655	0	3E-05	0
26	PP	LinStatic	-1,368E-06	0	-0,014534	0	0,000186	0
26	PERM	LinStatic	5,527E-08	0	-0,001191	0	2,5E-05	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
146 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
26	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,001895	0	0,000895	0
26	TERRA_DX	LinStatic	-0,0317	0	0,001885	0	-0,000917	0
26	TERMP	LinStatic	4,787E-07	0	7,562E-06	0	1,6E-05	0
26	TERMN	LinStatic	-1,436E-06	0	-2,3E-05	0	-4,7E-05	0
26	GRADP	LinStatic	-1,211E-06	0	-4,754E-06	0	-9,774E-06	0
26	GRADN	LinStatic	1,211E-06	0	4,754E-06	0	9,774E-06	0
26	Qk_C	LinStatic	9,474E-07	0	-0,005992	0	0,000132	0
26	Qk_DX	LinStatic	-5,627E-08	0	-0,010038	0	0,002032	0
26	Qk_SX	LinStatic	-5,627E-08	0	-0,001955	0	-0,001785	0
26	STERR	LinStatic	0,032869	0	-0,002644	0	0,001254	0
26	FREN	LinStatic	0,028936	0	-0,004654	0	0,002224	0
26	INCR	LinStatic	0,043126	0	-0,00347	0	0,001645	0
26	SISMA_O	LinStatic	0,029916	0	-0,003673	0	0,001756	0
26	SISMA_VA	LinStatic	2,039E-07	0	0,001664	0	-3,3E-05	0
26	SISMA_VB	LinStatic	-2,039E-07	0	-0,001664	0	3,3E-05	0
27	PP	LinStatic	-1,539E-06	0	-0,014589	0	0,000201	0
27	PERM	LinStatic	6,218E-08	0	-0,001198	0	2,7E-05	0
27	TERRA_SX	LinStatic	0,031694	0	-0,002134	0	0,0009	0
27	TERRA_DX	LinStatic	-0,031701	0	0,00213	0	-0,000925	0
27	TERMP	LinStatic	5,386E-07	0	3,16E-06	0	1,8E-05	0
27	TERMN	LinStatic	-1,616E-06	0	-9,479E-06	0	-5,3E-05	0
27	GRADP	LinStatic	-1,363E-06	0	-1,986E-06	0	-1,1E-05	0
27	GRADN	LinStatic	1,363E-06	0	1,986E-06	0	1,1E-05	0
27	Qk_C	LinStatic	1,066E-06	0	-0,006031	0	0,000143	0
27	Qk_DX	LinStatic	-6,33E-08	0	-0,010583	0	0,002046	0
27	Qk_SX	LinStatic	-6,33E-08	0	-0,001482	0	-0,001779	0
27	STERR	LinStatic	0,032869	0	-0,002979	0	0,001261	0
27	FREN	LinStatic	0,028937	0	-0,005248	0	0,002238	0
27	INCR	LinStatic	0,043126	0	-0,003909	0	0,001655	0
27	SISMA_O	LinStatic	0,029916	0	-0,004142	0	0,001768	0
27	SISMA_VA	LinStatic	2,294E-07	0	0,001674	0	-3,5E-05	0
27	SISMA_VB	LinStatic	-2,294E-07	0	-0,001674	0	3,5E-05	0
28	PP	LinStatic	-1,71E-06	0	-0,014647	0	0,000213	0
28	PERM	LinStatic	6,909E-08	0	-0,001206	0	2,9E-05	0
28	TERRA_SX	LinStatic	0,031694	0	-0,002375	0	0,000906	0
28	TERRA_DX	LinStatic	-0,031702	0	0,002377	0	-0,000933	0
28	TERMP	LinStatic	5,984E-07	0	-1,767E-06	0	1,9E-05	0
28	TERMN	LinStatic	-1,795E-06	0	5,3E-06	0	-5,8E-05	0
28	GRADP	LinStatic	-1,514E-06	0	1,111E-06	0	-1,2E-05	0
28	GRADN	LinStatic	1,514E-06	0	-1,111E-06	0	1,2E-05	0
28	Qk_C	LinStatic	1,184E-06	0	-0,006072	0	0,000152	0
28	Qk_DX	LinStatic	-7,033E-08	0	-0,011132	0	0,002059	0
28	Qk_SX	LinStatic	-7,033E-08	0	-0,00101	0	-0,001774	0
28	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,003316	0	0,001269	0
28	FREN	LinStatic	0,028937	0	-0,005846	0	0,002253	0
28	INCR	LinStatic	0,043126	0	-0,00435	0	0,001665	0
28	SISMA_O	LinStatic	0,029917	0	-0,004614	0	0,00178	0
28	SISMA_VA	LinStatic	2,549E-07	0	0,001684	0	-3,8E-05	0
28	SISMA_VB	LinStatic	-2,549E-07	0	-0,001684	0	3,8E-05	0
29	PP	LinStatic	-1,881E-06	0	-0,014708	0	0,000222	0
29	PERM	LinStatic	7,6E-08	0	-0,001214	0	3E-05	0
29	TERRA_SX	LinStatic	0,031694	0	-0,002617	0	0,000912	0
29	TERRA_DX	LinStatic	-0,031702	0	0,002627	0	-0,000942	0
29	TERMP	LinStatic	6,582E-07	0	-7,218E-06	0	2,1E-05	0
29	TERMN	LinStatic	-1,975E-06	0	2,2E-05	0	-6,4E-05	0
29	GRADP	LinStatic	-1,665E-06	0	4,538E-06	0	-1,3E-05	0
29	GRADN	LinStatic	1,665E-06	0	-4,538E-06	0	1,3E-05	0
29	Qk_C	LinStatic	1,303E-06	0	-0,006115	0	0,00016	0
29	Qk_DX	LinStatic	-7,737E-08	0	-0,011685	0	0,002069	0
29	Qk_SX	LinStatic	-7,737E-08	0	-0,000539	0	-0,001772	0
29	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,003655	0	0,001278	0
29	FREN	LinStatic	0,028937	0	-0,006448	0	0,002268	0
29	INCR	LinStatic	0,043126	0	-0,004795	0	0,001677	0
29	SISMA_O	LinStatic	0,029917	0	-0,00509	0	0,001793	0
29	SISMA_VA	LinStatic	2,804E-07	0	0,001695	0	-3,9E-05	0
29	SISMA_VB	LinStatic	-2,804E-07	0	-0,001695	0	3,9E-05	0
30	PP	LinStatic	-2,052E-06	0	-0,014771	0	0,000228	0
30	PERM	LinStatic	8,291E-08	0	-0,001223	0	3,1E-05	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
147 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
30	TERRA_SX	LinStatic	0,031694	0	-0,00286	0	0,000919	0
30	TERRA_DX	LinStatic	-0,031703	0	0,002879	0	-0,000951	0
30	TERMP	LinStatic	7,181E-07	0	-1,3E-05	0	2,3E-05	0
30	TERMN	LinStatic	-2,154E-06	0	4E-05	0	-7E-05	0
30	GRADP	LinStatic	-1,817E-06	0	8,296E-06	0	-1,5E-05	0
30	GRADN	LinStatic	1,817E-06	0	-8,296E-06	0	1,5E-05	0
30	Qk_C	LinStatic	1,421E-06	0	-0,006161	0	0,000165	0
30	Qk_DX	LinStatic	-8,44E-08	0	-0,01224	0	0,002077	0
30	Qk_SX	LinStatic	-8,44E-08	0	-6,8E-05	0	-0,001771	0
30	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,003997	0	0,001287	0
30	FREN	LinStatic	0,028938	0	-0,007054	0	0,002285	0
30	INCR	LinStatic	0,043127	0	-0,005244	0	0,001689	0
30	SISMA_O	LinStatic	0,029917	0	-0,005569	0	0,001806	0
30	SISMA_VA	LinStatic	3,059E-07	0	0,001706	0	-4E-05	0
30	SISMA_VB	LinStatic	-3,059E-07	0	-0,001706	0	4E-05	0
31	PP	LinStatic	-2,223E-06	0	-0,014836	0	0,000229	0
31	PERM	LinStatic	8,981E-08	0	-0,001232	0	3,2E-05	0
31	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,003106	0	0,000926	0
31	TERRA_DX	LinStatic	-0,031704	0	0,003133	0	-0,000961	0
31	TERMP	LinStatic	7,779E-07	0	-2E-05	0	2,5E-05	0
31	TERMN	LinStatic	-2,334E-06	0	5,9E-05	0	-7,6E-05	0
31	GRADP	LinStatic	-1,968E-06	0	1,2E-05	0	-1,6E-05	0
31	GRADN	LinStatic	1,968E-06	0	-1,2E-05	0	1,6E-05	0
31	Qk_C	LinStatic	1,54E-06	0	-0,006208	0	0,000168	0
31	Qk_DX	LinStatic	-9,144E-08	0	-0,012798	0	0,002082	0
31	Qk_SX	LinStatic	-9,144E-08	0	0,000403	0	-0,001772	0
31	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,004341	0	0,001297	0
31	FREN	LinStatic	0,028938	0	-0,007666	0	0,002301	0
31	INCR	LinStatic	0,043127	0	-0,005695	0	0,001702	0
31	SISMA_O	LinStatic	0,029918	0	-0,006053	0	0,00182	0
31	SISMA_VA	LinStatic	3,314E-07	0	0,001717	0	-4E-05	0
31	SISMA_VB	LinStatic	-3,314E-07	0	-0,001717	0	4E-05	0
32	PP	LinStatic	-2,394E-06	0	-0,014901	0	0,000227	0
32	PERM	LinStatic	9,672E-08	0	-0,00124	0	3,2E-05	0
32	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,003354	0	0,000933	0
32	TERRA_DX	LinStatic	-0,031705	0	0,003391	0	-0,00097	0
32	TERMP	LinStatic	8,378E-07	0	-2,7E-05	0	2,7E-05	0
32	TERMN	LinStatic	-2,513E-06	0	8E-05	0	-8,2E-05	0
32	GRADP	LinStatic	-2,12E-06	0	1,7E-05	0	-1,7E-05	0
32	GRADN	LinStatic	2,12E-06	0	-1,7E-05	0	1,7E-05	0
32	Qk_C	LinStatic	1,658E-06	0	-0,006255	0	0,000168	0
32	Qk_DX	LinStatic	-9,847E-08	0	-0,013356	0	0,002083	0
32	Qk_SX	LinStatic	-9,847E-08	0	0,000874	0	-0,001775	0
32	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,004688	0	0,001307	0
32	FREN	LinStatic	0,028938	0	-0,008282	0	0,002318	0
32	INCR	LinStatic	0,043127	0	-0,006151	0	0,001714	0
32	SISMA_O	LinStatic	0,029918	0	-0,006654	0	0,001834	0
32	SISMA_VA	LinStatic	3,569E-07	0	0,001729	0	-4E-05	0
32	SISMA_VB	LinStatic	-3,569E-07	0	-0,001729	0	4E-05	0
33	PP	LinStatic	-2,565E-06	0	-0,014965	0	0,000219	0
33	PERM	LinStatic	1,036E-07	0	-0,001249	0	3,1E-05	0
33	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,003604	0	0,00094	0
33	TERRA_DX	LinStatic	-0,031706	0	0,003651	0	-0,00098	0
33	TERMP	LinStatic	8,976E-07	0	-3,4E-05	0	2,9E-05	0
33	TERMN	LinStatic	-2,693E-06	0	0,000103	0	-8,8E-05	0
33	GRADP	LinStatic	-2,271E-06	0	2,2E-05	0	-1,8E-05	0
33	GRADN	LinStatic	2,271E-06	0	-2,2E-05	0	1,8E-05	0
33	Qk_C	LinStatic	1,776E-06	0	-0,006302	0	0,000166	0
33	Qk_DX	LinStatic	-1,055E-07	0	-0,013915	0	0,002081	0
33	Qk_SX	LinStatic	-1,055E-07	0	0,001346	0	-0,00178	0
33	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,005038	0	0,001317	0
33	FREN	LinStatic	0,028939	0	-0,008902	0	0,002335	0
33	INCR	LinStatic	0,043127	0	-0,00661	0	0,001727	0
33	SISMA_O	LinStatic	0,029919	0	-0,007031	0	0,001848	0
33	SISMA_VA	LinStatic	3,824E-07	0	0,00174	0	-3,9E-05	0
33	SISMA_VB	LinStatic	-3,824E-07	0	-0,00174	0	3,9E-05	0
34	PP	LinStatic	-2,71E-06	0	-0,015017	0	0,00021	0
34	PERM	LinStatic	1,095E-07	0	-0,001257	0	3E-05	0



Doc. N.	Progetto INOR	Lotto 11	Codifica Documento E E2 CL IN77 00 002	Rev. A	Foglio 148 di 164
---------	------------------	-------------	---	-----------	----------------------

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
34	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,003816	0	0,000946	0
34	TERRA_DX	LinStatic	-0,031706	0	0,003872	0	-0,000989	0
34	TERMP	LinStatic	9,481E-07	0	-4,1E-05	0	3,1E-05	0
34	TERMN	LinStatic	-2,844E-06	0	0,000123	0	-9,3E-05	0
34	GRADP	LinStatic	-2,399E-06	0	2,6E-05	0	-2E-05	0
34	GRADN	LinStatic	2,399E-06	0	-2,6E-05	0	2E-05	0
34	Qk_C	LinStatic	1,876E-06	0	-0,006342	0	0,000161	0
34	Qk_DX	LinStatic	-1,114E-07	0	-0,014387	0	0,002075	0
34	Qk_SX	LinStatic	-1,114E-07	0	0,001746	0	-0,001786	0
34	STERR	LinStatic	0,03287	0	-0,005335	0	0,001325	0
34	FREN	LinStatic	0,028939	0	-0,00943	0	0,002349	0
34	INCR	LinStatic	0,043128	0	-0,007	0	0,001738	0
34	SISMA_O	LinStatic	0,029919	0	-0,007448	0	0,00186	0
34	SISMA_VA	LinStatic	4,039E-07	0	0,001749	0	-3,7E-05	0
34	SISMA_VB	LinStatic	-4,039E-07	0	-0,001749	0	3,7E-05	0
35	PP	LinStatic	-2,854E-06	0	-0,015066	0	0,000196	0
35	PERM	LinStatic	1,153E-07	0	-0,001264	0	2,8E-05	0
35	TERRA_SX	LinStatic	0,031695	0	-0,00403	0	0,000952	0
35	TERRA_DX	LinStatic	-0,031707	0	0,004096	0	-0,000997	0
35	TERMP	LinStatic	9,986E-07	0	-4,8E-05	0	3,3E-05	0
35	TERMN	LinStatic	-2,996E-06	0	0,000145	0	-9,8E-05	0
35	GRADP	LinStatic	-2,526E-06	0	3E-05	0	-2,1E-05	0
35	GRADN	LinStatic	2,526E-06	0	-3E-05	0	2,1E-05	0
35	Qk_C	LinStatic	1,976E-06	0	-0,00638	0	0,000154	0
35	Qk_DX	LinStatic	-1,174E-07	0	-0,014856	0	0,002067	0
35	Qk_SX	LinStatic	-1,174E-07	0	0,002147	0	-0,001793	0
35	STERR	LinStatic	0,032871	0	-0,005634	0	0,001333	0
35	FREN	LinStatic	0,02894	0	-0,00996	0	0,002362	0
35	INCR	LinStatic	0,043128	0	-0,007392	0	0,001749	0
35	SISMA_O	LinStatic	0,02992	0	-0,007868	0	0,001871	0
35	SISMA_VA	LinStatic	4,254E-07	0	0,001758	0	-3,5E-05	0
35	SISMA_VB	LinStatic	-4,254E-07	0	-0,001758	0	3,5E-05	0
36	PP	LinStatic	-4,3E-05	0	-0,015068	0	-0,000173	0
36	PERM	LinStatic	-6,892E-06	0	-0,001264	0	-2,6E-05	0
36	TERRA_SX	LinStatic	0,03196	0	0,004096	0	0,001007	0
36	TERRA_DX	LinStatic	-0,031935	0	-0,00403	0	-0,00096	0
36	TERMP	LinStatic	-9,674E-06	0	-4,8E-05	0	-3,5E-05	0
36	TERMN	LinStatic	2,9E-05	0	0,000145	0	0,000106	0
36	GRADP	LinStatic	8,303E-06	0	3E-05	0	2,2E-05	0
36	GRADN	LinStatic	-8,303E-06	0	-3E-05	0	-2,2E-05	0
36	Qk_C	LinStatic	-3,9E-05	0	-0,006381	0	-0,000141	0
36	Qk_DX	LinStatic	0,00045	0	0,002147	0	0,001804	0
36	Qk_SX	LinStatic	-0,000515	0	-0,014858	0	-0,002051	0
36	STERR	LinStatic	0,033229	0	0,0057	0	0,001391	0
36	FREN	LinStatic	0,029534	0	0,009961	0	0,002382	0
36	INCR	LinStatic	0,043598	0	0,007479	0	0,001825	0
36	SISMA_O	LinStatic	0,030391	0	0,007869	0	0,001887	0
36	SISMA_VA	LinStatic	7,699E-06	0	0,001758	0	3,1E-05	0
36	SISMA_VB	LinStatic	-7,699E-06	0	-0,001758	0	-3,1E-05	0
37	PP	LinStatic	4,3E-05	0	-0,015068	0	0,000173	0
37	PERM	LinStatic	6,892E-06	0	-0,001264	0	2,6E-05	0
37	TERRA_SX	LinStatic	0,031935	0	-0,00403	0	0,00096	0
37	TERRA_DX	LinStatic	-0,03196	0	0,004096	0	-0,001007	0
37	TERMP	LinStatic	9,674E-06	0	-4,8E-05	0	3,5E-05	0
37	TERMN	LinStatic	-2,9E-05	0	0,000145	0	-0,000106	0
37	GRADP	LinStatic	-8,303E-06	0	3E-05	0	-2,2E-05	0
37	GRADN	LinStatic	8,303E-06	0	-3E-05	0	2,2E-05	0
37	Qk_C	LinStatic	3,9E-05	0	-0,006381	0	0,000141	0
37	Qk_DX	LinStatic	0,000515	0	-0,014858	0	0,002051	0
37	Qk_SX	LinStatic	-0,00045	0	0,002147	0	-0,001804	0
37	STERR	LinStatic	0,033206	0	-0,005634	0	0,001345	0
37	FREN	LinStatic	0,029534	0	-0,009961	0	0,002382	0
37	INCR	LinStatic	0,043568	0	-0,007393	0	0,001764	0
37	SISMA_O	LinStatic	0,030391	0	-0,007869	0	0,001887	0
37	SISMA_VA	LinStatic	-7,699E-06	0	0,001758	0	-3,1E-05	0
37	SISMA_VB	LinStatic	7,699E-06	0	-0,001758	0	3,1E-05	0
38	PP	LinStatic	-8,3E-05	0	-0,01507	0	-0,00015	0
38	PERM	LinStatic	-1,3E-05	0	-0,001264	0	-2,3E-05	0



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
149 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
38	TERRA_SX	LinStatic	0,032215	0	0,004096	0	0,001015	0
38	TERRA_DX	LinStatic	-0,032176	0	-0,00403	0	-0,000968	0
38	TERMP	LinStatic	-1,9E-05	0	-4,8E-05	0	-3,7E-05	0
38	TERMN	LinStatic	5,7E-05	0	0,000145	0	0,000112	0
38	GRADP	LinStatic	1,4E-05	0	3E-05	0	2,3E-05	0
38	GRADN	LinStatic	-1,4E-05	0	-3E-05	0	-2,3E-05	0
38	Qk_C	LinStatic	-7,3E-05	0	-0,006382	0	-0,000128	0
38	Qk_DX	LinStatic	0,000902	0	0,002146	0	0,001815	0
38	Qk_SX	LinStatic	-0,001025	0	-0,01486	0	-0,002034	0
38	STERR	LinStatic	0,033581	0	0,0057	0	0,001402	0
38	FREN	LinStatic	0,030133	0	0,009961	0	0,002399	0
38	INCR	LinStatic	0,04406	0	0,007479	0	0,00184	0
38	SISMA_O	LinStatic	0,030866	0	0,007869	0	0,001901	0
38	SISMA_VA	LinStatic	1,5E-05	0	0,001759	0	2,7E-05	0
38	SISMA_VB	LinStatic	-1,5E-05	0	-0,001759	0	-2,7E-05	0
39	PP	LinStatic	8,3E-05	0	-0,01507	0	0,00015	0
39	PERM	LinStatic	1,3E-05	0	-0,001264	0	2,3E-05	0
39	TERRA_SX	LinStatic	0,032176	0	-0,00403	0	0,000968	0
39	TERRA_DX	LinStatic	-0,032215	0	0,004096	0	-0,001015	0
39	TERMP	LinStatic	1,9E-05	0	-4,8E-05	0	3,7E-05	0
39	TERMN	LinStatic	-5,7E-05	0	0,000145	0	-0,000112	0
39	GRADP	LinStatic	-1,4E-05	0	3E-05	0	-2,3E-05	0
39	GRADN	LinStatic	1,4E-05	0	-3E-05	0	2,3E-05	0
39	Qk_C	LinStatic	7,3E-05	0	-0,006382	0	0,000128	0
39	Qk_DX	LinStatic	0,001025	0	-0,01486	0	0,002034	0
39	Qk_SX	LinStatic	-0,000902	0	0,002146	0	-0,001815	0
39	STERR	LinStatic	0,033545	0	-0,005635	0	0,001355	0
39	FREN	LinStatic	0,030133	0	-0,009961	0	0,002399	0
39	INCR	LinStatic	0,044012	0	-0,007393	0	0,001778	0
39	SISMA_O	LinStatic	0,030866	0	-0,007869	0	0,001901	0
39	SISMA_VA	LinStatic	-1,5E-05	0	0,001759	0	-2,7E-05	0
39	SISMA_VB	LinStatic	1,5E-05	0	-0,001759	0	2,7E-05	0
40	PP	LinStatic	-0,000207	0	-0,015078	0	-3,9E-05	0
40	PERM	LinStatic	-3,4E-05	0	-0,001265	0	-7,891E-06	0
40	TERRA_SX	LinStatic	0,033616	0	0,004096	0	0,001013	0
40	TERRA_DX	LinStatic	-0,033524	0	-0,00403	0	-0,000996	0
40	TERMP	LinStatic	-7,7E-05	0	-4,8E-05	0	-4,5E-05	0
40	TERMN	LinStatic	0,000232	0	0,000145	0	0,000136	0
40	GRADP	LinStatic	4,5E-05	0	3E-05	0	1,6E-05	0
40	GRADN	LinStatic	-4,5E-05	0	-3E-05	0	-1,6E-05	0
40	Qk_C	LinStatic	-0,000198	0	-0,006388	0	-4,9E-05	0
40	Qk_DX	LinStatic	0,003425	0	0,002143	0	0,001877	0
40	Qk_SX	LinStatic	-0,003746	0	-0,014869	0	-0,001947	0
40	STERR	LinStatic	0,035524	0	0,005701	0	0,001415	0
40	FREN	LinStatic	0,033466	0	0,009963	0	0,002457	0
40	INCR	LinStatic	0,046609	0	0,00748	0	0,001856	0
40	SISMA_O	LinStatic	0,033507	0	0,00787	0	0,001943	0
40	SISMA_VA	LinStatic	3,7E-05	0	0,00176	0	7,232E-06	0
40	SISMA_VB	LinStatic	-3,7E-05	0	-0,00176	0	-7,232E-06	0
41	PP	LinStatic	0,000207	0	-0,015078	0	3,9E-05	0
41	PERM	LinStatic	3,4E-05	0	-0,001265	0	7,891E-06	0
41	TERRA_SX	LinStatic	0,033524	0	-0,00403	0	0,000996	0
41	TERRA_DX	LinStatic	-0,033616	0	0,004096	0	-0,001013	0
41	TERMP	LinStatic	7,7E-05	0	-4,8E-05	0	4,5E-05	0
41	TERMN	LinStatic	-0,000232	0	0,000145	0	-0,000136	0
41	GRADP	LinStatic	-4,5E-05	0	3E-05	0	-1,6E-05	0
41	GRADN	LinStatic	4,5E-05	0	-3E-05	0	1,6E-05	0
41	Qk_C	LinStatic	0,000198	0	-0,006388	0	4,9E-05	0
41	Qk_DX	LinStatic	0,003746	0	-0,014869	0	0,001947	0
41	Qk_SX	LinStatic	-0,003425	0	0,002143	0	-0,001877	0
41	STERR	LinStatic	0,035431	0	-0,005635	0	0,001393	0
41	FREN	LinStatic	0,033466	0	-0,009963	0	0,002457	0
41	INCR	LinStatic	0,046487	0	-0,007394	0	0,001827	0
41	SISMA_O	LinStatic	0,033507	0	-0,00787	0	0,001943	0
41	SISMA_VA	LinStatic	-3,7E-05	0	0,00176	0	-7,232E-06	0
41	SISMA_VB	LinStatic	3,7E-05	0	-0,00176	0	7,232E-06	0
42	PP	LinStatic	-0,000192	0	-0,015086	0	5,3E-05	0
42	PERM	LinStatic	-3,4E-05	0	-0,001267	0	8,028E-06	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
150 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
42	TERRA_SX	LinStatic	0,03498	0	0,004097	0	0,000976	0
42	TERRA_DX	LinStatic	-0,034894	0	-0,004031	0	-0,001	0
42	TERMP	LinStatic	-0,000142	0	-4,8E-05	0	-4,7E-05	0
42	TERMN	LinStatic	0,000426	0	0,000145	0	0,00014	0
42	GRADP	LinStatic	5,6E-05	0	3E-05	0	-7,438E-06	0
42	GRADN	LinStatic	-5,6E-05	0	-3E-05	0	7,438E-06	0
42	Qk_C	LinStatic	-0,000204	0	-0,006394	0	4,5E-05	0
42	Qk_DX	LinStatic	0,006032	0	0,00214	0	0,001937	0
42	Qk_SX	LinStatic	-0,006348	0	-0,014878	0	-0,001861	0
42	STERR	LinStatic	0,037439	0	0,005701	0	0,001375	0
42	FREN	LinStatic	0,036839	0	0,009964	0	0,002456	0
42	INCR	LinStatic	0,049121	0	0,007481	0	0,001804	0
42	SISMA_O	LinStatic	0,036169	0	0,007871	0	0,001935	0
42	SISMA_VA	LinStatic	3,5E-05	0	0,001762	0	-9,487E-06	0
42	SISMA_VB	LinStatic	-3,5E-05	0	-0,001762	0	9,487E-06	0
43	PP	LinStatic	0,000192	0	-0,015086	0	-5,3E-05	0
43	PERM	LinStatic	3,4E-05	0	-0,001267	0	-8,028E-06	0
43	TERRA_SX	LinStatic	0,034894	0	-0,004031	0	0,001	0
43	TERRA_DX	LinStatic	-0,03498	0	0,004097	0	-0,000976	0
43	TERMP	LinStatic	0,000142	0	-4,8E-05	0	4,7E-05	0
43	TERMN	LinStatic	-0,000426	0	0,000145	0	-0,00014	0
43	GRADP	LinStatic	-5,6E-05	0	3E-05	0	7,438E-06	0
43	GRADN	LinStatic	5,6E-05	0	-3E-05	0	-7,438E-06	0
43	Qk_C	LinStatic	0,000204	0	-0,006394	0	-4,5E-05	0
43	Qk_DX	LinStatic	0,006348	0	-0,014878	0	0,001861	0
43	Qk_SX	LinStatic	-0,006032	0	0,00214	0	-0,001937	0
43	STERR	LinStatic	0,037346	0	-0,005636	0	0,001397	0
43	FREN	LinStatic	0,036839	0	-0,009964	0	0,002456	0
43	INCR	LinStatic	0,048999	0	-0,007395	0	0,001833	0
43	SISMA_O	LinStatic	0,036169	0	-0,007871	0	0,001935	0
43	SISMA_VA	LinStatic	-3,5E-05	0	0,001762	0	9,487E-06	0
43	SISMA_VB	LinStatic	3,5E-05	0	-0,001762	0	-9,487E-06	0
44	PP	LinStatic	-6,5E-05	0	-0,015091	0	0,000125	0
44	PERM	LinStatic	-1,2E-05	0	-0,001268	0	2,5E-05	0
44	TERRA_SX	LinStatic	0,036284	0	0,004097	0	0,000936	0
44	TERRA_DX	LinStatic	-0,036254	0	-0,004031	0	-0,000981	0
44	TERMP	LinStatic	-0,000203	0	-4,8E-05	0	-4,1E-05	0
44	TERMN	LinStatic	0,00061	0	0,000145	0	0,000122	0
44	GRADP	LinStatic	2,2E-05	0	3E-05	0	-4,9E-05	0
44	GRADN	LinStatic	-2,2E-05	0	-3E-05	0	4,9E-05	0
44	Qk_C	LinStatic	-7,4E-05	0	-0,0064	0	0,000151	0
44	Qk_DX	LinStatic	0,008721	0	0,002137	0	0,001997	0
44	Qk_SX	LinStatic	-0,008832	0	-0,014887	0	-0,001775	0
44	STERR	LinStatic	0,03928	0	0,005702	0	0,00132	0
44	FREN	LinStatic	0,040169	0	0,009966	0	0,002395	0
44	INCR	LinStatic	0,051537	0	0,007482	0	0,001732	0
44	SISMA_O	LinStatic	0,038789	0	0,007873	0	0,001884	0
44	SISMA_VA	LinStatic	1,2E-05	0	0,001763	0	-2,3E-05	0
44	SISMA_VB	LinStatic	-1,2E-05	0	-0,001763	0	2,3E-05	0
45	PP	LinStatic	6,5E-05	0	-0,015091	0	-0,000125	0
45	PERM	LinStatic	1,2E-05	0	-0,001268	0	-2,5E-05	0
45	TERRA_SX	LinStatic	0,036254	0	-0,004031	0	0,000981	0
45	TERRA_DX	LinStatic	-0,036284	0	0,004097	0	-0,000936	0
45	TERMP	LinStatic	0,000203	0	-4,8E-05	0	4,1E-05	0
45	TERMN	LinStatic	-0,00061	0	0,000145	0	-0,000122	0
45	GRADP	LinStatic	-2,2E-05	0	3E-05	0	4,9E-05	0
45	GRADN	LinStatic	2,2E-05	0	-3E-05	0	-4,9E-05	0
45	Qk_C	LinStatic	7,4E-05	0	-0,0064	0	-0,000151	0
45	Qk_DX	LinStatic	0,008832	0	-0,014887	0	0,001775	0
45	Qk_SX	LinStatic	-0,008721	0	0,002137	0	-0,001997	0
45	STERR	LinStatic	0,039244	0	-0,005637	0	0,001369	0
45	FREN	LinStatic	0,040169	0	-0,009966	0	0,002395	0
45	INCR	LinStatic	0,05149	0	-0,007396	0	0,001796	0
45	SISMA_O	LinStatic	0,038789	0	-0,007873	0	0,001884	0
45	SISMA_VA	LinStatic	-1,2E-05	0	0,001763	0	2,3E-05	0
45	SISMA_VB	LinStatic	1,2E-05	0	-0,001763	0	-2,3E-05	0
46	PP	LinStatic	-3,5E-05	0	-0,015092	0	0,000135	0
46	PERM	LinStatic	-6,377E-06	0	-0,001268	0	2,8E-05	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
151 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
46	TERRA_SX	LinStatic	0,036493	0	0,004097	0	0,000931	0
46	TERRA_DX	LinStatic	-0,036475	0	-0,004031	0	-0,000976	0
46	TERMP	LinStatic	-0,000213	0	-4,8E-05	0	-3,9E-05	0
46	TERMN	LinStatic	0,000638	0	0,000145	0	0,000118	0
46	GRADP	LinStatic	1,1E-05	0	3E-05	0	-5,7E-05	0
46	GRADN	LinStatic	-1,1E-05	0	-3E-05	0	5,7E-05	0
46	Qk_C	LinStatic	-3,8E-05	0	-0,006401	0	0,00017	0
46	Qk_DX	LinStatic	0,009171	0	0,002136	0	0,002007	0
46	Qk_SX	LinStatic	-0,00923	0	-0,014889	0	-0,001761	0
46	STERR	LinStatic	0,039575	0	0,005702	0	0,001312	0
46	FREN	LinStatic	0,040707	0	0,009966	0	0,00238	0
46	INCR	LinStatic	0,051924	0	0,007482	0	0,001722	0
46	SISMA_O	LinStatic	0,039213	0	0,007873	0	0,001872	0
46	SISMA_VA	LinStatic	6,439E-06	0	0,001763	0	-2,5E-05	0
46	SISMA_VB	LinStatic	-6,439E-06	0	-0,001763	0	2,5E-05	0
47	PP	LinStatic	3,5E-05	0	-0,015092	0	-0,000135	0
47	PERM	LinStatic	6,377E-06	0	-0,001268	0	-2,8E-05	0
47	TERRA_SX	LinStatic	0,036475	0	-0,004031	0	0,000976	0
47	TERRA_DX	LinStatic	-0,036493	0	0,004097	0	-0,000931	0
47	TERMP	LinStatic	0,000213	0	-4,8E-05	0	3,9E-05	0
47	TERMN	LinStatic	-0,000638	0	0,000145	0	-0,000118	0
47	GRADP	LinStatic	-1,1E-05	0	3E-05	0	5,7E-05	0
47	GRADN	LinStatic	1,1E-05	0	-3E-05	0	-5,7E-05	0
47	Qk_C	LinStatic	3,8E-05	0	-0,006401	0	-0,00017	0
47	Qk_DX	LinStatic	0,00923	0	-0,014889	0	0,001761	0
47	Qk_SX	LinStatic	-0,009171	0	0,002136	0	-0,002007	0
47	STERR	LinStatic	0,039552	0	-0,005637	0	0,001361	0
47	FREN	LinStatic	0,040707	0	-0,009966	0	0,00238	0
47	INCR	LinStatic	0,051894	0	-0,007396	0	0,001786	0
47	SISMA_O	LinStatic	0,039213	0	-0,007873	0	0,001872	0
47	SISMA_VA	LinStatic	-6,439E-06	0	0,001763	0	2,5E-05	0
47	SISMA_VB	LinStatic	6,439E-06	0	-0,001763	0	-2,5E-05	0
48	PP	LinStatic	-3,171E-06	0	-0,015093	0	0,000145	0
48	PERM	LinStatic	1,281E-07	0	-0,001268	0	3E-05	0
48	TERRA_SX	LinStatic	0,036702	0	0,004098	0	0,000927	0
48	TERRA_DX	LinStatic	-0,036695	0	-0,004031	0	-0,00097	0
48	TERMP	LinStatic	-0,000221	0	-4,8E-05	0	-3,7E-05	0
48	TERMN	LinStatic	0,000664	0	0,000145	0	0,000112	0
48	GRADP	LinStatic	-2,807E-06	0	3E-05	0	-6,6E-05	0
48	GRADN	LinStatic	2,807E-06	0	-3E-05	0	6,6E-05	0
48	Qk_C	LinStatic	2,196E-06	0	-0,006402	0	0,00019	0
48	Qk_DX	LinStatic	0,009624	0	0,002136	0	0,002017	0
48	Qk_SX	LinStatic	-0,009624	0	-0,01489	0	-0,001747	0
48	STERR	LinStatic	0,039869	0	0,005702	0	0,001305	0
48	FREN	LinStatic	0,041242	0	0,009966	0	0,002362	0
48	INCR	LinStatic	0,05231	0	0,007482	0	0,001712	0
48	SISMA_O	LinStatic	0,039633	0	0,007873	0	0,001859	0
48	SISMA_VA	LinStatic	4,727E-07	0	0,001763	0	-2,7E-05	0
48	SISMA_VB	LinStatic	-4,727E-07	0	-0,001763	0	2,7E-05	0
49	PP	LinStatic	-3,011E-06	0	-0,015128	0	0,000153	0
49	PERM	LinStatic	1,216E-07	0	-0,001276	0	3,3E-05	0
49	TERRA_SX	LinStatic	0,036702	0	0,00389	0	0,000923	0
49	TERRA_DX	LinStatic	-0,036695	0	-0,003814	0	-0,000964	0
49	TERMP	LinStatic	-0,00021	0	-4E-05	0	-3,6E-05	0
49	TERMN	LinStatic	0,000631	0	0,00012	0	0,000107	0
49	GRADP	LinStatic	-2,666E-06	0	4,5E-05	0	-6,3E-05	0
49	GRADN	LinStatic	2,666E-06	0	-4,5E-05	0	6,3E-05	0
49	Qk_C	LinStatic	2,085E-06	0	-0,00645	0	0,000207	0
49	Qk_DX	LinStatic	0,009624	0	0,00168	0	0,002026	0
49	Qk_SX	LinStatic	-0,009624	0	-0,014503	0	-0,001735	0
49	STERR	LinStatic	0,039869	0	0,00541	0	0,001298	0
49	FREN	LinStatic	0,041242	0	0,009438	0	0,002345	0
49	INCR	LinStatic	0,052309	0	0,007098	0	0,001703	0
49	SISMA_O	LinStatic	0,039633	0	0,007457	0	0,001847	0
49	SISMA_VA	LinStatic	4,488E-07	0	0,00177	0	-2,9E-05	0
49	SISMA_VB	LinStatic	-4,488E-07	0	-0,00177	0	2,9E-05	0
50	PP	LinStatic	-2,851E-06	0	-0,015165	0	0,000158	0
50	PERM	LinStatic	1,152E-07	0	-0,001284	0	3,5E-05	0



Doc. N.	Progetto INOR	Lotto 11	Codifica Documento E E2 CL IN77 00 002	Rev. A	Foglio 152 di 164
---------	------------------	-------------	---	-----------	----------------------

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
50	TERRA_SX	LinStatic	0,036702	0	0,003683	0	0,000919	0
50	TERRA_DX	LinStatic	-0,036695	0	-0,003598	0	-0,000958	0
50	TERMP	LinStatic	-0,000199	0	-3,2E-05	0	-3,4E-05	0
50	TERMN	LinStatic	0,000597	0	9,7E-05	0	0,000101	0
50	GRADP	LinStatic	-2,524E-06	0	5,9E-05	0	-5,9E-05	0
50	GRADN	LinStatic	2,524E-06	0	-5,9E-05	0	5,9E-05	0
50	Qk_C	LinStatic	1,974E-06	0	-0,006501	0	0,000222	0
50	Qk_DX	LinStatic	0,009624	0	0,001222	0	0,002033	0
50	Qk_SX	LinStatic	-0,009624	0	-0,014117	0	-0,001729	0
50	STERR	LinStatic	0,039868	0	0,005119	0	0,001292	0
50	FREN	LinStatic	0,041243	0	0,008913	0	0,002328	0
50	INCR	LinStatic	0,052309	0	0,006716	0	0,001695	0
50	SISMA_O	LinStatic	0,039634	0	0,007043	0	0,001834	0
50	SISMA_VA	LinStatic	4,249E-07	0	0,001777	0	-3E-05	0
50	SISMA_VB	LinStatic	-4,249E-07	0	-0,001777	0	3E-05	0
51	PP	LinStatic	-1,057E-06	0	-0,015541	0	9,7E-05	0
51	PERM	LinStatic	4,271E-08	0	-0,001372	0	2,3E-05	0
51	TERRA_SX	LinStatic	0,0367	0	0,001408	0	0,000896	0
51	TERRA_DX	LinStatic	-0,036697	0	-0,001256	0	-0,00091	0
51	TERMP	LinStatic	-7,4E-05	0	2,6E-05	0	-1,2E-05	0
51	TERMN	LinStatic	0,000221	0	-7,7E-05	0	3,7E-05	0
51	GRADP	LinStatic	-9,358E-07	0	0,000161	0	-2,2E-05	0
51	GRADN	LinStatic	9,358E-07	0	-0,000161	0	2,2E-05	0
51	Qk_C	LinStatic	7,32E-07	0	-0,007106	0	0,000174	0
51	Qk_DX	LinStatic	0,009624	0	-0,003923	0	0,002019	0
51	Qk_SX	LinStatic	-0,009624	0	-0,009691	0	-0,001844	0
51	STERR	LinStatic	0,039865	0	0,001934	0	0,00125	0
51	FREN	LinStatic	0,041246	0	0,003244	0	0,002203	0
51	INCR	LinStatic	0,052305	0	0,002538	0	0,00164	0
51	SISMA_O	LinStatic	0,039635	0	0,002566	0	0,001743	0
51	SISMA_VA	LinStatic	1,576E-07	0	0,001849	0	-1,9E-05	0
51	SISMA_VB	LinStatic	-1,576E-07	0	-0,001849	0	1,9E-05	0
52	PP	LinStatic	1,057E-06	0	-0,015541	0	-9,7E-05	0
52	PERM	LinStatic	-4,271E-08	0	-0,001372	0	-2,3E-05	0
52	TERRA_SX	LinStatic	0,036697	0	-0,001256	0	0,00091	0
52	TERRA_DX	LinStatic	-0,0367	0	0,001408	0	-0,000896	0
52	TERMP	LinStatic	7,4E-05	0	2,6E-05	0	1,2E-05	0
52	TERMN	LinStatic	-0,000221	0	-7,7E-05	0	-3,7E-05	0
52	GRADP	LinStatic	9,358E-07	0	0,000161	0	2,2E-05	0
52	GRADN	LinStatic	-9,358E-07	0	-0,000161	0	-2,2E-05	0
52	Qk_C	LinStatic	-7,32E-07	0	-0,007106	0	-0,000174	0
52	Qk_DX	LinStatic	0,009624	0	-0,009691	0	0,001844	0
52	Qk_SX	LinStatic	-0,009624	0	-0,003923	0	-0,002019	0
52	STERR	LinStatic	0,039862	0	-0,001776	0	0,001266	0
52	FREN	LinStatic	0,041246	0	-0,003244	0	0,002203	0
52	INCR	LinStatic	0,0523	0	-0,00233	0	0,001661	0
52	SISMA_O	LinStatic	0,039635	0	-0,002566	0	0,001743	0
52	SISMA_VA	LinStatic	-1,576E-07	0	0,001849	0	1,9E-05	0
52	SISMA_VB	LinStatic	1,576E-07	0	-0,001849	0	-1,9E-05	0
53	PP	LinStatic	2,851E-06	0	-0,015165	0	-0,000158	0
53	PERM	LinStatic	-1,152E-07	0	-0,001284	0	-3,5E-05	0
53	TERRA_SX	LinStatic	0,036695	0	-0,003598	0	0,000958	0
53	TERRA_DX	LinStatic	-0,036702	0	0,003683	0	-0,000919	0
53	TERMP	LinStatic	0,000199	0	-3,2E-05	0	3,4E-05	0
53	TERMN	LinStatic	-0,000597	0	9,7E-05	0	-0,000101	0
53	GRADP	LinStatic	2,524E-06	0	5,9E-05	0	5,9E-05	0
53	GRADN	LinStatic	-2,524E-06	0	-5,9E-05	0	-5,9E-05	0
53	Qk_C	LinStatic	-1,974E-06	0	-0,006501	0	-0,000222	0
53	Qk_DX	LinStatic	0,009624	0	-0,014117	0	0,001729	0
53	Qk_SX	LinStatic	-0,009624	0	0,001222	0	-0,002033	0
53	STERR	LinStatic	0,039859	0	-0,005033	0	0,001335	0
53	FREN	LinStatic	0,041243	0	-0,008913	0	0,002328	0
53	INCR	LinStatic	0,052297	0	-0,006604	0	0,001751	0
53	SISMA_O	LinStatic	0,039634	0	-0,007043	0	0,001834	0
53	SISMA_VA	LinStatic	-4,249E-07	0	0,001777	0	3E-05	0
53	SISMA_VB	LinStatic	4,249E-07	0	-0,001777	0	-3E-05	0
54	PP	LinStatic	3,011E-06	0	-0,015128	0	-0,000153	0
54	PERM	LinStatic	-1,216E-07	0	-0,001276	0	-3,3E-05	0



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
153 di 164

Table: Joint Displacements

Joint	OutputCase	CaseType	U1	U2	U3	R1	R2	R3
			m	m	m	Radians	Radians	Radians
54	TERRA_SX	LinStatic	0,036695	0	-0,003814	0	0,000964	0
54	TERRA_DX	LinStatic	-0,036702	0	0,00389	0	-0,000923	0
54	TERMP	LinStatic	0,00021	0	-4E-05	0	3,6E-05	0
54	TERMN	LinStatic	-0,000631	0	0,00012	0	-0,000107	0
54	GRADP	LinStatic	2,666E-06	0	4,5E-05	0	6,3E-05	0
54	GRADN	LinStatic	-2,666E-06	0	-4,5E-05	0	-6,3E-05	0
54	Qk_C	LinStatic	-2,085E-06	0	-0,00645	0	-0,000207	0
54	Qk_DX	LinStatic	0,009624	0	-0,014503	0	0,001735	0
54	Qk_SX	LinStatic	-0,009624	0	0,00168	0	-0,002026	0
54	STERR	LinStatic	0,039858	0	-0,005334	0	0,001343	0
54	FREN	LinStatic	0,041242	0	-0,009438	0	0,002345	0
54	INCR	LinStatic	0,052296	0	-0,006999	0	0,001762	0
54	SISMA_O	LinStatic	0,039633	0	-0,007457	0	0,001847	0
54	SISMA_VA	LinStatic	-4,488E-07	0	0,00177	0	2,9E-05	0
54	SISMA_VB	LinStatic	4,488E-07	0	-0,00177	0	-2,9E-05	0
55	PP	LinStatic	3,171E-06	0	-0,015093	0	-0,000145	0
55	PERM	LinStatic	-1,281E-07	0	-0,001268	0	-3E-05	0
55	TERRA_SX	LinStatic	0,036695	0	-0,004031	0	0,00097	0
55	TERRA_DX	LinStatic	-0,036702	0	0,004098	0	-0,000927	0
55	TERMP	LinStatic	0,000221	0	-4,8E-05	0	3,7E-05	0
55	TERMN	LinStatic	-0,000664	0	0,000145	0	-0,000112	0
55	GRADP	LinStatic	2,807E-06	0	3E-05	0	6,6E-05	0
55	GRADN	LinStatic	-2,807E-06	0	-3E-05	0	-6,6E-05	0
55	Qk_C	LinStatic	-2,196E-06	0	-0,006402	0	-0,00019	0
55	Qk_DX	LinStatic	0,009624	0	-0,01489	0	0,001747	0
55	Qk_SX	LinStatic	-0,009624	0	0,002136	0	-0,002017	0
55	STERR	LinStatic	0,039858	0	-0,005637	0	0,001352	0
55	FREN	LinStatic	0,041242	0	-0,009966	0	0,002362	0
55	INCR	LinStatic	0,052296	0	-0,007396	0	0,001774	0
55	SISMA_O	LinStatic	0,039633	0	-0,007873	0	0,001859	0
55	SISMA_VA	LinStatic	-4,727E-07	0	0,001763	0	2,7E-05	0
55	SISMA_VB	LinStatic	4,727E-07	0	-0,001763	0	-2,7E-05	0

Table: Joint Reactions

Table: Joint Reactions

Joint	OutputCase	CaseType	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
1	PP	LinStatic	-0,0001605	0	8,475	0	0	0
1	PERM	LinStatic	6,485E-06	0	0,711	0	0	0
1	TERRA_SX	LinStatic	-1,784	0	-2,304	0	0	0
1	TERRA_DX	LinStatic	1,783	0	2,267	0	0	0
1	TERMP	LinStatic	5,617E-05	0	0,027	0	0	0
1	TERMN	LinStatic	-0,0001685	0	-0,081	0	0	0
1	GRADP	LinStatic	-0,0001421	0	-0,017	0	0	0
1	GRADN	LinStatic	0,0001421	0	0,017	0	0	0
1	Qk_C	LinStatic	0,0001112	0	3,589	0	0	0
1	Qk_DX	LinStatic	-6,602E-06	0	-1,208	0	0	0
1	Qk_SX	LinStatic	-6,602E-06	0	8,357	0	0	0
1	STERR	LinStatic	-1,85	0	-3,206	0	0	0
1	FREN	LinStatic	-1,628	0	-5,603	0	0	0
1	INCR	LinStatic	-2,427	0	-4,207	0	0	0
1	SISMA_O	LinStatic	-1,683	0	-4,426	0	0	0
1	SISMA_VA	LinStatic	2,393E-05	0	-0,989	0	0	0
1	SISMA_VB	LinStatic	-2,393E-05	0	0,989	0	0	0
2	PP	LinStatic	-0,0003048	0	16,894	0	0	0
2	PERM	LinStatic	1,231E-05	0	1,414	0	0	0
2	TERRA_SX	LinStatic	-3,567	0	-4,356	0	0	0
2	TERRA_DX	LinStatic	3,566	0	4,293	0	0	0
2	TERMP	LinStatic	0,0001067	0	0,046	0	0	0
2	TERMN	LinStatic	-0,00032	0	-0,139	0	0	0
2	GRADP	LinStatic	-0,0002699	0	-0,029	0	0	0
2	GRADN	LinStatic	0,0002699	0	0,029	0	0	0
2	Qk_C	LinStatic	0,0002111	0	7,134	0	0	0
2	Qk_DX	LinStatic	-1,254E-05	0	-1,964	0	0	0
2	Qk_SX	LinStatic	-1,254E-05	0	16,185	0	0	0
2	STERR	LinStatic	-3,699	0	-6,065	0	0	0
2	FREN	LinStatic	-3,256	0	-10,608	0	0	0

Table: Joint Reactions

Joint	OutputCase	CaseType	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
2	INCR	LinStatic	-4,853	0	-7,957	0	0	0
2	SISMA_O	LinStatic	-3,366	0	-8,379	0	0	0
2	SISMA_VA	LinStatic	4,544E-05	0	-1,968	0	0	0
2	SISMA_VB	LinStatic	-4,544E-05	0	1,968	0	0	0
3	PP	LinStatic	-0,0003153	0	18,395	0	0	0
3	PERM	LinStatic	1,274E-05	0	1,536	0	0	0
3	TERRA_SX	LinStatic	-3,897	0	-4,488	0	0	0
3	TERRA_DX	LinStatic	3,896	0	4,43	0	0	0
3	TERMP	LinStatic	0,0001103	0	0,042	0	0	0
3	TERMN	LinStatic	-0,000331	0	-0,127	0	0	0
3	GRADP	LinStatic	-0,0002792	0	-0,027	0	0	0
3	GRADN	LinStatic	0,0002792	0	0,027	0	0	0
3	Qk_C	LinStatic	0,0002184	0	7,747	0	0	0
3	Qk_DX	LinStatic	-1,297E-05	0	-1,655	0	0	0
3	Qk_SX	LinStatic	-1,297E-05	0	17,106	0	0	0
3	STERR	LinStatic	-4,042	0	-6,25	0	0	0
3	FREN	LinStatic	-3,557	0	-10,943	0	0	0
3	INCR	LinStatic	-5,303	0	-8,2	0	0	0
3	SISMA_O	LinStatic	-3,678	0	-8,643	0	0	0
3	SISMA_VA	LinStatic	4,7E-05	0	-2,139	0	0	0
3	SISMA_VB	LinStatic	-4,7E-05	0	2,139	0	0	0
4	PP	LinStatic	-0,0003193	0	19,87	0	0	0
4	PERM	LinStatic	1,29E-05	0	1,654	0	0	0
4	TERRA_SX	LinStatic	-4,228	0	-4,521	0	0	0
4	TERRA_DX	LinStatic	4,226	0	4,473	0	0	0
4	TERMP	LinStatic	0,0001117	0	0,036	0	0	0
4	TERMN	LinStatic	-0,0003352	0	-0,107	0	0	0
4	GRADP	LinStatic	-0,0002826	0	-0,022	0	0	0
4	GRADN	LinStatic	0,0002826	0	0,022	0	0	0
4	Qk_C	LinStatic	0,0002211	0	8,341	0	0	0
4	Qk_DX	LinStatic	-1,313E-05	0	-1,165	0	0	0
4	Qk_SX	LinStatic	-1,313E-05	0	17,811	0	0	0
4	STERR	LinStatic	-4,384	0	-6,3	0	0	0
4	FREN	LinStatic	-3,859	0	-11,044	0	0	0
4	INCR	LinStatic	-5,752	0	-8,265	0	0	0
4	SISMA_O	LinStatic	-3,99	0	-8,721	0	0	0
4	SISMA_VA	LinStatic	4,759E-05	0	-2,305	0	0	0
4	SISMA_VB	LinStatic	-4,759E-05	0	2,305	0	0	0
5	PP	LinStatic	-0,0002965	0	19,784	0	0	0
5	PERM	LinStatic	1,198E-05	0	1,642	0	0	0
5	TERRA_SX	LinStatic	-4,228	0	-4,178	0	0	0
5	TERRA_DX	LinStatic	4,226	0	4,142	0	0	0
5	TERMP	LinStatic	0,0001037	0	0,026	0	0	0
5	TERMN	LinStatic	-0,0003112	0	-0,079	0	0	0
5	GRADP	LinStatic	-0,0002625	0	-0,017	0	0	0
5	GRADN	LinStatic	0,0002625	0	0,017	0	0	0
5	Qk_C	LinStatic	0,0002053	0	8,278	0	0	0
5	Qk_DX	LinStatic	-1,219E-05	0	-0,537	0	0	0
5	Qk_SX	LinStatic	-1,219E-05	0	17,066	0	0	0
5	STERR	LinStatic	-4,384	0	-5,824	0	0	0
5	FREN	LinStatic	-3,859	0	-10,222	0	0	0
5	INCR	LinStatic	-5,752	0	-7,642	0	0	0
5	SISMA_O	LinStatic	-3,99	0	-8,071	0	0	0
5	SISMA_VA	LinStatic	4,419E-05	0	-2,29	0	0	0
5	SISMA_VB	LinStatic	-4,419E-05	0	2,29	0	0	0
6	PP	LinStatic	-0,0002737	0	19,697	0	0	0
6	PERM	LinStatic	1,106E-05	0	1,63	0	0	0
6	TERRA_SX	LinStatic	-4,228	0	-3,839	0	0	0
6	TERRA_DX	LinStatic	4,226	0	3,814	0	0	0
6	TERMP	LinStatic	9,576E-05	0	0,018	0	0	0
6	TERMN	LinStatic	-0,0002873	0	-0,053	0	0	0
6	GRADP	LinStatic	-0,0002423	0	-0,011	0	0	0
6	GRADN	LinStatic	0,0002423	0	0,011	0	0	0
6	Qk_C	LinStatic	0,0001895	0	8,216	0	0	0
6	Qk_DX	LinStatic	-1,125E-05	0	0,091	0	0	0
6	Qk_SX	LinStatic	-1,125E-05	0	16,322	0	0	0
6	STERR	LinStatic	-4,384	0	-5,353	0	0	0
6	FREN	LinStatic	-3,859	0	-9,407	0	0	0

Table: Joint Reactions

Joint	OutputCase	CaseType	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
6	INCR	LinStatic	-5,752	0	-7,024	0	0	0
6	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-7,427	0	0	0
6	SISMA_VA	LinStatic	4,079E-05	0	-2,275	0	0	0
6	SISMA_VB	LinStatic	-4,079E-05	0	2,275	0	0	0
7	PP	LinStatic	-0,0002509	0	19,613	0	0	0
7	PERM	LinStatic	1,013E-05	0	1,619	0	0	0
7	TERRA_SX	LinStatic	-4,228	0	-3,502	0	0	0
7	TERRA_DX	LinStatic	4,226	0	3,489	0	0	0
7	TERMP	LinStatic	8,778E-05	0	0,009626	0	0	0
7	TERMN	LinStatic	-0,0002633	0	-0,029	0	0	0
7	GRADP	LinStatic	-0,0002221	0	-0,006051	0	0	0
7	GRADN	LinStatic	0,0002221	0	0,006051	0	0	0
7	Qk_C	LinStatic	0,0001737	0	8,155	0	0	0
7	Qk_DX	LinStatic	-1,032E-05	0	0,718	0	0	0
7	Qk_SX	LinStatic	-1,032E-05	0	15,582	0	0	0
7	STERR	LinStatic	-4,384	0	-4,887	0	0	0
7	FREN	LinStatic	-3,859	0	-8,598	0	0	0
7	INCR	LinStatic	-5,752	0	-6,412	0	0	0
7	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-6,787	0	0	0
7	SISMA_VA	LinStatic	3,739E-05	0	-2,26	0	0	0
7	SISMA_VB	LinStatic	-3,739E-05	0	2,26	0	0	0
8	PP	LinStatic	-0,0002281	0	19,531	0	0	0
8	PERM	LinStatic	9,213E-06	0	1,608	0	0	0
8	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	-3,17	0	0	0
8	TERRA_DX	LinStatic	4,226	0	3,166	0	0	0
8	TERMP	LinStatic	7,98E-05	0	0,002356	0	0	0
8	TERMN	LinStatic	-0,0002394	0	-0,007068	0	0	0
8	GRADP	LinStatic	-0,0002019	0	-0,001481	0	0	0
8	GRADN	LinStatic	0,0002019	0	0,001481	0	0	0
8	Qk_C	LinStatic	0,0001579	0	8,097	0	0	0
8	Qk_DX	LinStatic	-9,379E-06	0	1,346	0	0	0
8	Qk_SX	LinStatic	-9,379E-06	0	14,845	0	0	0
8	STERR	LinStatic	-4,384	0	-4,425	0	0	0
8	FREN	LinStatic	-3,859	0	-7,795	0	0	0
8	INCR	LinStatic	-5,752	0	-5,806	0	0	0
8	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-6,153	0	0	0
8	SISMA_VA	LinStatic	3,399E-05	0	-2,246	0	0	0
8	SISMA_VB	LinStatic	-3,399E-05	0	2,246	0	0	0
9	PP	LinStatic	-0,0002052	0	19,454	0	0	0
9	PERM	LinStatic	8,291E-06	0	1,597	0	0	0
9	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	-2,84	0	0	0
9	TERRA_DX	LinStatic	4,226	0	2,846	0	0	0
9	TERMP	LinStatic	7,182E-05	0	-0,004213	0	0	0
9	TERMN	LinStatic	-0,0002155	0	0,013	0	0	0
9	GRADP	LinStatic	-0,0001817	0	0,002649	0	0	0
9	GRADN	LinStatic	0,0001817	0	-0,002649	0	0	0
9	Qk_C	LinStatic	0,0001421	0	8,042	0	0	0
9	Qk_DX	LinStatic	-8,441E-06	0	1,976	0	0	0
9	Qk_SX	LinStatic	-8,441E-06	0	14,112	0	0	0
9	STERR	LinStatic	-4,384	0	-3,967	0	0	0
9	FREN	LinStatic	-3,859	0	-6,998	0	0	0
9	INCR	LinStatic	-5,752	0	-5,205	0	0	0
9	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-5,523	0	0	0
9	SISMA_VA	LinStatic	3,059E-05	0	-2,232	0	0	0
9	SISMA_VB	LinStatic	-3,059E-05	0	2,232	0	0	0
10	PP	LinStatic	-0,0001824	0	19,382	0	0	0
10	PERM	LinStatic	7,37E-06	0	1,588	0	0	0
10	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	-2,513	0	0	0
10	TERRA_DX	LinStatic	4,226	0	2,527	0	0	0
10	TERMP	LinStatic	6,384E-05	0	-0,01	0	0	0
10	TERMN	LinStatic	-0,0001915	0	0,03	0	0	0
10	GRADP	LinStatic	-0,0001615	0	0,006339	0	0	0
10	GRADN	LinStatic	0,0001615	0	-0,006339	0	0	0
10	Qk_C	LinStatic	0,0001263	0	7,991	0	0	0
10	Qk_DX	LinStatic	-7,503E-06	0	2,607	0	0	0
10	Qk_SX	LinStatic	-7,503E-06	0	13,385	0	0	0
10	STERR	LinStatic	-4,384	0	-3,513	0	0	0
10	FREN	LinStatic	-3,859	0	-6,206	0	0	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
156 di 164

Table: Joint Reactions

Joint	OutputCase	CaseType	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
10	INCR	LinStatic	-5,752	0	-4,609	0	0	0
10	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-4,898	0	0	0
10	SISMA_VA	LinStatic	2,719E-05	0	-2,219	0	0	0
10	SISMA_VB	LinStatic	-2,719E-05	0	2,219	0	0	0
11	PP	LinStatic	-0,0001596	0	19,316	0	0	0
11	PERM	LinStatic	6,449E-06	0	1,579	0	0	0
11	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	-2,189	0	0	0
11	TERRA_DX	LinStatic	4,226	0	2,21	0	0	0
11	TERMP	LinStatic	5,586E-05	0	-0,015	0	0	0
11	TERMN	LinStatic	-0,0001676	0	0,046	0	0	0
11	GRADP	LinStatic	-0,0001413	0	0,009592	0	0	0
11	GRADN	LinStatic	0,0001413	0	-0,009592	0	0	0
11	Qk_C	LinStatic	0,0001105	0	7,945	0	0	0
11	Qk_DX	LinStatic	-6,565E-06	0	3,241	0	0	0
11	Qk_SX	LinStatic	-6,565E-06	0	12,664	0	0	0
11	STERR	LinStatic	-4,384	0	-3,062	0	0	0
11	FREN	LinStatic	-3,859	0	-5,419	0	0	0
11	INCR	LinStatic	-5,752	0	-4,018	0	0	0
11	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-4,276	0	0	0
11	SISMA_VA	LinStatic	2,379E-05	0	-2,208	0	0	0
11	SISMA_VB	LinStatic	-2,379E-05	0	2,208	0	0	0
12	PP	LinStatic	-0,0001368	0	19,257	0	0	0
12	PERM	LinStatic	5,528E-06	0	1,571	0	0	0
12	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	-1,868	0	0	0
12	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	1,895	0	0	0
12	TERMP	LinStatic	4,788E-05	0	-0,02	0	0	0
12	TERMN	LinStatic	-0,0001436	0	0,059	0	0	0
12	GRADP	LinStatic	-0,0001211	0	0,012	0	0	0
12	GRADN	LinStatic	0,0001211	0	-0,012	0	0	0
12	Qk_C	LinStatic	9,475E-05	0	7,903	0	0	0
12	Qk_DX	LinStatic	-5,627E-06	0	3,878	0	0	0
12	Qk_SX	LinStatic	-5,627E-06	0	11,949	0	0	0
12	STERR	LinStatic	-4,384	0	-2,615	0	0	0
12	FREN	LinStatic	-3,859	0	-4,637	0	0	0
12	INCR	LinStatic	-5,752	0	-3,431	0	0	0
12	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-3,659	0	0	0
12	SISMA_VA	LinStatic	2,039E-05	0	-2,197	0	0	0
12	SISMA_VB	LinStatic	-2,039E-05	0	2,197	0	0	0
13	PP	LinStatic	-0,000114	0	19,206	0	0	0
13	PERM	LinStatic	4,606E-06	0	1,564	0	0	0
13	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	-1,549	0	0	0
13	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	1,581	0	0	0
13	TERMP	LinStatic	3,99E-05	0	-0,024	0	0	0
13	TERMN	LinStatic	-0,0001197	0	0,071	0	0	0
13	GRADP	LinStatic	-0,0001009	0	0,015	0	0	0
13	GRADN	LinStatic	0,0001009	0	-0,015	0	0	0
13	Qk_C	LinStatic	7,896E-05	0	7,868	0	0	0
13	Qk_DX	LinStatic	-4,689E-06	0	4,52	0	0	0
13	Qk_SX	LinStatic	-4,689E-06	0	11,24	0	0	0
13	STERR	LinStatic	-4,384	0	-2,17	0	0	0
13	FREN	LinStatic	-3,859	0	-3,858	0	0	0
13	INCR	LinStatic	-5,751	0	-2,848	0	0	0
13	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-3,044	0	0	0
13	SISMA_VA	LinStatic	1,7E-05	0	-2,188	0	0	0
13	SISMA_VB	LinStatic	-1,7E-05	0	2,188	0	0	0
14	PP	LinStatic	-9,122E-05	0	19,163	0	0	0
14	PERM	LinStatic	3,685E-06	0	1,559	0	0	0
14	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	-1,232	0	0	0
14	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	1,269	0	0	0
14	TERMP	LinStatic	3,192E-05	0	-0,027	0	0	0
14	TERMN	LinStatic	-9,576E-05	0	0,08	0	0	0
14	GRADP	LinStatic	-8,075E-05	0	0,017	0	0	0
14	GRADN	LinStatic	8,075E-05	0	-0,017	0	0	0
14	Qk_C	LinStatic	6,317E-05	0	7,838	0	0	0
14	Qk_DX	LinStatic	-3,752E-06	0	5,165	0	0	0
14	Qk_SX	LinStatic	-3,752E-06	0	10,539	0	0	0
14	STERR	LinStatic	-4,384	0	-1,728	0	0	0
14	FREN	LinStatic	-3,859	0	-3,082	0	0	0



Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
157 di 164

Table: Joint Reactions

Joint	OutputCase	CaseType	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
14	INCR	LinStatic	-5,751	0	-2,268	0	0	0
14	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-2,432	0	0	0
14	SISMA_VA	LinStatic	1,36E-05	0	-2,181	0	0	0
14	SISMA_VB	LinStatic	-1,36E-05	0	2,181	0	0	0
15	PP	LinStatic	-6,842E-05	0	19,129	0	0	0
15	PERM	LinStatic	2,764E-06	0	1,554	0	0	0
15	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	-0,917	0	0	0
15	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	0,957	0	0	0
15	TERMP	LinStatic	2,394E-05	0	-0,029	0	0	0
15	TERMN	LinStatic	-7,182E-05	0	0,087	0	0	0
15	GRADP	LinStatic	-6,056E-05	0	0,018	0	0	0
15	GRADN	LinStatic	6,056E-05	0	-0,018	0	0	0
15	Qk_C	LinStatic	4,737E-05	0	7,814	0	0	0
15	Qk_DX	LinStatic	-2,814E-06	0	5,815	0	0	0
15	Qk_SX	LinStatic	-2,814E-06	0	9,844	0	0	0
15	STERR	LinStatic	-4,383	0	-1,289	0	0	0
15	FREN	LinStatic	-3,859	0	-2,309	0	0	0
15	INCR	LinStatic	-5,751	0	-1,691	0	0	0
15	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-1,822	0	0	0
15	SISMA_VA	LinStatic	1,02E-05	0	-2,175	0	0	0
15	SISMA_VB	LinStatic	-1,02E-05	0	2,175	0	0	0
16	PP	LinStatic	-4,561E-05	0	19,105	0	0	0
16	PERM	LinStatic	1,843E-06	0	1,551	0	0	0
16	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	-0,603	0	0	0
16	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	0,645	0	0	0
16	TERMP	LinStatic	1,596E-05	0	-0,031	0	0	0
16	TERMN	LinStatic	-4,788E-05	0	0,092	0	0	0
16	GRADP	LinStatic	-4,038E-05	0	0,019	0	0	0
16	GRADN	LinStatic	4,038E-05	0	-0,019	0	0	0
16	Qk_C	LinStatic	3,158E-05	0	7,798	0	0	0
16	Qk_DX	LinStatic	-1,876E-06	0	6,471	0	0	0
16	Qk_SX	LinStatic	-1,876E-06	0	9,156	0	0	0
16	STERR	LinStatic	-4,383	0	-0,851	0	0	0
16	FREN	LinStatic	-3,859	0	-1,538	0	0	0
16	INCR	LinStatic	-5,751	0	-1,116	0	0	0
16	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-1,214	0	0	0
16	SISMA_VA	LinStatic	6,798E-06	0	-2,171	0	0	0
16	SISMA_VB	LinStatic	-6,798E-06	0	2,171	0	0	0
17	PP	LinStatic	-2,281E-05	0	19,09	0	0	0
17	PERM	LinStatic	9,213E-07	0	1,549	0	0	0
17	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	-0,29	0	0	0
17	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	0,334	0	0	0
17	TERMP	LinStatic	7,98E-06	0	-0,032	0	0	0
17	TERMN	LinStatic	-2,394E-05	0	0,095	0	0	0
17	GRADP	LinStatic	-2,019E-05	0	0,02	0	0	0
17	GRADN	LinStatic	2,019E-05	0	-0,02	0	0	0
17	Qk_C	LinStatic	1,579E-05	0	7,787	0	0	0
17	Qk_DX	LinStatic	-9,379E-07	0	7,133	0	0	0
17	Qk_SX	LinStatic	-9,379E-07	0	8,475	0	0	0
17	STERR	LinStatic	-4,383	0	-0,414	0	0	0
17	FREN	LinStatic	-3,859	0	-0,769	0	0	0
17	INCR	LinStatic	-5,751	0	-0,543	0	0	0
17	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-0,607	0	0	0
17	SISMA_VA	LinStatic	3,399E-06	0	-2,168	0	0	0
17	SISMA_VB	LinStatic	-3,399E-06	0	2,168	0	0	0
18	PP	LinStatic	1,839E-13	0	19,086	0	0	0
18	PERM	LinStatic	1,698E-14	0	1,548	0	0	0
18	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	0,022	0	0	0
18	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	0,022	0	0	0
18	TERMP	LinStatic	-2,089E-13	0	-0,032	0	0	0
18	TERMN	LinStatic	6,302E-13	0	0,096	0	0	0
18	GRADP	LinStatic	-8,135E-15	0	0,02	0	0	0
18	GRADN	LinStatic	8,135E-15	0	-0,02	0	0	0
18	Qk_C	LinStatic	9,019E-14	0	7,784	0	0	0
18	Qk_DX	LinStatic	2,033E-11	0	7,801	0	0	0
18	Qk_SX	LinStatic	-2,016E-11	0	7,801	0	0	0
18	STERR	LinStatic	-4,383	0	0,022	0	0	0
18	FREN	LinStatic	-3,859	0	-9,223E-12	0	0	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
158 di 164

Table: Joint Reactions

Joint	OutputCase	CaseType	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
18	INCR	LinStatic	-5,751	0	0,029	0	0	0
18	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	-7,374E-12	0	0	0
18	SISMA_VA	LinStatic	-2,189E-14	0	-2,167	0	0	0
18	SISMA_VB	LinStatic	2,189E-14	0	2,167	0	0	0
19	PP	LinStatic	2,281E-05	0	19,09	0	0	0
19	PERM	LinStatic	-9,213E-07	0	1,549	0	0	0
19	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	0,334	0	0	0
19	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	-0,29	0	0	0
19	TERMP	LinStatic	-7,98E-06	0	-0,032	0	0	0
19	TERMN	LinStatic	2,394E-05	0	0,095	0	0	0
19	GRADP	LinStatic	2,019E-05	0	0,02	0	0	0
19	GRADN	LinStatic	-2,019E-05	0	-0,02	0	0	0
19	Qk_C	LinStatic	-1,579E-05	0	7,787	0	0	0
19	Qk_DX	LinStatic	9,379E-07	0	8,475	0	0	0
19	Qk_SX	LinStatic	9,379E-07	0	7,133	0	0	0
19	STERR	LinStatic	-4,383	0	0,457	0	0	0
19	FREN	LinStatic	-3,859	0	0,769	0	0	0
19	INCR	LinStatic	-5,751	0	0,6	0	0	0
19	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	0,607	0	0	0
19	SISMA_VA	LinStatic	-3,399E-06	0	-2,168	0	0	0
19	SISMA_VB	LinStatic	3,399E-06	0	2,168	0	0	0
20	PP	LinStatic	4,561E-05	0	19,105	0	0	0
20	PERM	LinStatic	-1,843E-06	0	1,551	0	0	0
20	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	0,645	0	0	0
20	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	-0,603	0	0	0
20	TERMP	LinStatic	-1,596E-05	0	-0,031	0	0	0
20	TERMN	LinStatic	4,788E-05	0	0,092	0	0	0
20	GRADP	LinStatic	4,038E-05	0	0,019	0	0	0
20	GRADN	LinStatic	-4,038E-05	0	-0,019	0	0	0
20	Qk_C	LinStatic	-3,158E-05	0	7,798	0	0	0
20	Qk_DX	LinStatic	1,876E-06	0	9,156	0	0	0
20	Qk_SX	LinStatic	1,876E-06	0	6,471	0	0	0
20	STERR	LinStatic	-4,383	0	0,892	0	0	0
20	FREN	LinStatic	-3,859	0	1,538	0	0	0
20	INCR	LinStatic	-5,751	0	1,171	0	0	0
20	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	1,214	0	0	0
20	SISMA_VA	LinStatic	-6,798E-06	0	-2,171	0	0	0
20	SISMA_VB	LinStatic	6,798E-06	0	2,171	0	0	0
21	PP	LinStatic	6,842E-05	0	19,129	0	0	0
21	PERM	LinStatic	-2,764E-06	0	1,554	0	0	0
21	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	0,957	0	0	0
21	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	-0,917	0	0	0
21	TERMP	LinStatic	-2,394E-05	0	-0,029	0	0	0
21	TERMN	LinStatic	7,182E-05	0	0,087	0	0	0
21	GRADP	LinStatic	6,056E-05	0	0,018	0	0	0
21	GRADN	LinStatic	-6,056E-05	0	-0,018	0	0	0
21	Qk_C	LinStatic	-4,737E-05	0	7,814	0	0	0
21	Qk_DX	LinStatic	2,814E-06	0	9,844	0	0	0
21	Qk_SX	LinStatic	2,814E-06	0	5,815	0	0	0
21	STERR	LinStatic	-4,383	0	1,328	0	0	0
21	FREN	LinStatic	-3,859	0	2,309	0	0	0
21	INCR	LinStatic	-5,751	0	1,743	0	0	0
21	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	1,822	0	0	0
21	SISMA_VA	LinStatic	-1,02E-05	0	-2,175	0	0	0
21	SISMA_VB	LinStatic	1,02E-05	0	2,175	0	0	0
22	PP	LinStatic	9,122E-05	0	19,163	0	0	0
22	PERM	LinStatic	-3,685E-06	0	1,559	0	0	0
22	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	1,269	0	0	0
22	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	-1,232	0	0	0
22	TERMP	LinStatic	-3,192E-05	0	-0,027	0	0	0
22	TERMN	LinStatic	9,576E-05	0	0,08	0	0	0
22	GRADP	LinStatic	8,075E-05	0	0,017	0	0	0
22	GRADN	LinStatic	-8,075E-05	0	-0,017	0	0	0
22	Qk_C	LinStatic	-6,317E-05	0	7,838	0	0	0
22	Qk_DX	LinStatic	3,752E-06	0	10,539	0	0	0
22	Qk_SX	LinStatic	3,752E-06	0	5,165	0	0	0
22	STERR	LinStatic	-4,383	0	1,765	0	0	0
22	FREN	LinStatic	-3,859	0	3,082	0	0	0

Table: Joint Reactions

Joint	OutputCase	CaseType	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
22	INCR	LinStatic	-5,751	0	2,315	0	0	0
22	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	2,432	0	0	0
22	SISMA_VA	LinStatic	-1,36E-05	0	-2,181	0	0	0
22	SISMA_VB	LinStatic	1,36E-05	0	2,181	0	0	0
23	PP	LinStatic	0,000114	0	19,206	0	0	0
23	PERM	LinStatic	-4,606E-06	0	1,564	0	0	0
23	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	1,581	0	0	0
23	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	-1,549	0	0	0
23	TERMP	LinStatic	-3,99E-05	0	-0,024	0	0	0
23	TERMN	LinStatic	0,0001197	0	0,071	0	0	0
23	GRADP	LinStatic	0,0001009	0	0,015	0	0	0
23	GRADN	LinStatic	-0,0001009	0	-0,015	0	0	0
23	Qk_C	LinStatic	-7,896E-05	0	7,868	0	0	0
23	Qk_DX	LinStatic	4,689E-06	0	11,24	0	0	0
23	Qk_SX	LinStatic	4,689E-06	0	4,52	0	0	0
23	STERR	LinStatic	-4,383	0	2,202	0	0	0
23	FREN	LinStatic	-3,859	0	3,858	0	0	0
23	INCR	LinStatic	-5,751	0	2,889	0	0	0
23	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	3,044	0	0	0
23	SISMA_VA	LinStatic	-1,7E-05	0	-2,188	0	0	0
23	SISMA_VB	LinStatic	1,7E-05	0	2,188	0	0	0
24	PP	LinStatic	0,0001368	0	19,257	0	0	0
24	PERM	LinStatic	-5,528E-06	0	1,571	0	0	0
24	TERRA_SX	LinStatic	-4,227	0	1,895	0	0	0
24	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	-1,868	0	0	0
24	TERMP	LinStatic	-4,788E-05	0	-0,02	0	0	0
24	TERMN	LinStatic	0,0001436	0	0,059	0	0	0
24	GRADP	LinStatic	0,0001211	0	0,012	0	0	0
24	GRADN	LinStatic	-0,0001211	0	-0,012	0	0	0
24	Qk_C	LinStatic	-9,475E-05	0	7,903	0	0	0
24	Qk_DX	LinStatic	5,627E-06	0	11,949	0	0	0
24	Qk_SX	LinStatic	5,627E-06	0	3,878	0	0	0
24	STERR	LinStatic	-4,383	0	2,642	0	0	0
24	FREN	LinStatic	-3,859	0	4,637	0	0	0
24	INCR	LinStatic	-5,751	0	3,466	0	0	0
24	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	3,659	0	0	0
24	SISMA_VA	LinStatic	-2,039E-05	0	-2,197	0	0	0
24	SISMA_VB	LinStatic	2,039E-05	0	2,197	0	0	0
25	PP	LinStatic	0,0001596	0	19,316	0	0	0
25	PERM	LinStatic	-6,449E-06	0	1,579	0	0	0
25	TERRA_SX	LinStatic	-4,226	0	2,21	0	0	0
25	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	-2,189	0	0	0
25	TERMP	LinStatic	-5,586E-05	0	-0,015	0	0	0
25	TERMN	LinStatic	0,0001676	0	0,046	0	0	0
25	GRADP	LinStatic	0,0001413	0	0,009592	0	0	0
25	GRADN	LinStatic	-0,0001413	0	-0,009592	0	0	0
25	Qk_C	LinStatic	-0,0001105	0	7,945	0	0	0
25	Qk_DX	LinStatic	6,565E-06	0	12,664	0	0	0
25	Qk_SX	LinStatic	6,565E-06	0	3,241	0	0	0
25	STERR	LinStatic	-4,383	0	3,083	0	0	0
25	FREN	LinStatic	-3,859	0	5,419	0	0	0
25	INCR	LinStatic	-5,751	0	4,045	0	0	0
25	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	4,276	0	0	0
25	SISMA_VA	LinStatic	-2,379E-05	0	-2,208	0	0	0
25	SISMA_VB	LinStatic	2,379E-05	0	2,208	0	0	0
26	PP	LinStatic	0,0001824	0	19,382	0	0	0
26	PERM	LinStatic	-7,37E-06	0	1,588	0	0	0
26	TERRA_SX	LinStatic	-4,226	0	2,527	0	0	0
26	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	-2,513	0	0	0
26	TERMP	LinStatic	-6,384E-05	0	-0,01	0	0	0
26	TERMN	LinStatic	0,0001915	0	0,03	0	0	0
26	GRADP	LinStatic	0,0001615	0	0,006339	0	0	0
26	GRADN	LinStatic	-0,0001615	0	-0,006339	0	0	0
26	Qk_C	LinStatic	-0,0001263	0	7,991	0	0	0
26	Qk_DX	LinStatic	7,503E-06	0	13,385	0	0	0
26	Qk_SX	LinStatic	7,503E-06	0	2,607	0	0	0
26	STERR	LinStatic	-4,383	0	3,526	0	0	0
26	FREN	LinStatic	-3,859	0	6,206	0	0	0

Table: Joint Reactions

Joint	OutputCase	CaseType	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
26	INCR	LinStatic	-5,751	0	4,627	0	0	0
26	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	4,898	0	0	0
26	SISMA_VA	LinStatic	-2,719E-05	0	-2,219	0	0	0
26	SISMA_VB	LinStatic	2,719E-05	0	2,219	0	0	0
27	PP	LinStatic	0,0002052	0	19,454	0	0	0
27	PERM	LinStatic	-8,291E-06	0	1,597	0	0	0
27	TERRA_SX	LinStatic	-4,226	0	2,846	0	0	0
27	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	-2,84	0	0	0
27	TERMP	LinStatic	-7,182E-05	0	-0,004213	0	0	0
27	TERMN	LinStatic	0,0002155	0	0,013	0	0	0
27	GRADP	LinStatic	0,0001817	0	0,002649	0	0	0
27	GRADN	LinStatic	-0,0001817	0	-0,002649	0	0	0
27	Qk_C	LinStatic	-0,0001421	0	8,042	0	0	0
27	Qk_DX	LinStatic	8,441E-06	0	14,112	0	0	0
27	Qk_SX	LinStatic	8,441E-06	0	1,976	0	0	0
27	STERR	LinStatic	-4,383	0	3,973	0	0	0
27	FREN	LinStatic	-3,859	0	6,998	0	0	0
27	INCR	LinStatic	-5,751	0	5,212	0	0	0
27	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	5,523	0	0	0
27	SISMA_VA	LinStatic	-3,059E-05	0	-2,232	0	0	0
27	SISMA_VB	LinStatic	3,059E-05	0	2,232	0	0	0
28	PP	LinStatic	0,0002281	0	19,531	0	0	0
28	PERM	LinStatic	-9,213E-06	0	1,608	0	0	0
28	TERRA_SX	LinStatic	-4,226	0	3,166	0	0	0
28	TERRA_DX	LinStatic	4,227	0	-3,17	0	0	0
28	TERMP	LinStatic	-7,98E-05	0	0,002356	0	0	0
28	TERMN	LinStatic	0,0002394	0	-0,007068	0	0	0
28	GRADP	LinStatic	0,0002019	0	-0,001481	0	0	0
28	GRADN	LinStatic	-0,0002019	0	0,001481	0	0	0
28	Qk_C	LinStatic	-0,0001579	0	8,097	0	0	0
28	Qk_DX	LinStatic	9,379E-06	0	14,845	0	0	0
28	Qk_SX	LinStatic	9,379E-06	0	1,346	0	0	0
28	STERR	LinStatic	-4,383	0	4,422	0	0	0
28	FREN	LinStatic	-3,859	0	7,795	0	0	0
28	INCR	LinStatic	-5,751	0	5,801	0	0	0
28	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	6,153	0	0	0
28	SISMA_VA	LinStatic	-3,399E-05	0	-2,246	0	0	0
28	SISMA_VB	LinStatic	3,399E-05	0	2,246	0	0	0
29	PP	LinStatic	0,0002509	0	19,613	0	0	0
29	PERM	LinStatic	-1,013E-05	0	1,619	0	0	0
29	TERRA_SX	LinStatic	-4,226	0	3,489	0	0	0
29	TERRA_DX	LinStatic	4,228	0	-3,502	0	0	0
29	TERMP	LinStatic	-8,778E-05	0	0,009626	0	0	0
29	TERMN	LinStatic	0,0002633	0	-0,029	0	0	0
29	GRADP	LinStatic	0,0002221	0	-0,006051	0	0	0
29	GRADN	LinStatic	-0,0002221	0	0,006051	0	0	0
29	Qk_C	LinStatic	-0,0001737	0	8,155	0	0	0
29	Qk_DX	LinStatic	1,032E-05	0	15,582	0	0	0
29	Qk_SX	LinStatic	1,032E-05	0	0,718	0	0	0
29	STERR	LinStatic	-4,383	0	4,874	0	0	0
29	FREN	LinStatic	-3,859	0	8,598	0	0	0
29	INCR	LinStatic	-5,751	0	6,395	0	0	0
29	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	6,787	0	0	0
29	SISMA_VA	LinStatic	-3,739E-05	0	-2,26	0	0	0
29	SISMA_VB	LinStatic	3,739E-05	0	2,26	0	0	0
30	PP	LinStatic	0,0002737	0	19,697	0	0	0
30	PERM	LinStatic	-1,106E-05	0	1,63	0	0	0
30	TERRA_SX	LinStatic	-4,226	0	3,814	0	0	0
30	TERRA_DX	LinStatic	4,228	0	-3,839	0	0	0
30	TERMP	LinStatic	-9,576E-05	0	0,018	0	0	0
30	TERMN	LinStatic	0,0002873	0	-0,053	0	0	0
30	GRADP	LinStatic	0,0002423	0	-0,011	0	0	0
30	GRADN	LinStatic	-0,0002423	0	0,011	0	0	0
30	Qk_C	LinStatic	-0,0001895	0	8,216	0	0	0
30	Qk_DX	LinStatic	1,125E-05	0	16,322	0	0	0
30	Qk_SX	LinStatic	1,125E-05	0	0,091	0	0	0
30	STERR	LinStatic	-4,383	0	5,329	0	0	0
30	FREN	LinStatic	-3,859	0	9,407	0	0	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
161 di 164

Table: Joint Reactions

Joint	OutputCase	CaseType	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
30	INCR	LinStatic	-5,751	0	6,992	0	0	0
30	SISMA_O	LinStatic	-3,989	0	7,427	0	0	0
30	SISMA_VA	LinStatic	-4,079E-05	0	-2,275	0	0	0
30	SISMA_VB	LinStatic	4,079E-05	0	2,275	0	0	0
31	PP	LinStatic	0,0002965	0	19,784	0	0	0
31	PERM	LinStatic	-1,198E-05	0	1,642	0	0	0
31	TERRA_SX	LinStatic	-4,226	0	4,142	0	0	0
31	TERRA_DX	LinStatic	4,228	0	-4,178	0	0	0
31	TERMP	LinStatic	-0,0001037	0	0,026	0	0	0
31	TERMN	LinStatic	0,0003112	0	-0,079	0	0	0
31	GRADP	LinStatic	0,0002625	0	-0,017	0	0	0
31	GRADN	LinStatic	-0,0002625	0	0,017	0	0	0
31	Qk_C	LinStatic	-0,0002053	0	8,278	0	0	0
31	Qk_DX	LinStatic	1,219E-05	0	17,066	0	0	0
31	Qk_SX	LinStatic	1,219E-05	0	-0,537	0	0	0
31	STERR	LinStatic	-4,383	0	5,789	0	0	0
31	FREN	LinStatic	-3,859	0	10,222	0	0	0
31	INCR	LinStatic	-5,751	0	7,595	0	0	0
31	SISMA_O	LinStatic	-3,99	0	8,071	0	0	0
31	SISMA_VA	LinStatic	-4,419E-05	0	-2,29	0	0	0
31	SISMA_VB	LinStatic	4,419E-05	0	2,29	0	0	0
32	PP	LinStatic	0,0003193	0	19,87	0	0	0
32	PERM	LinStatic	-1,29E-05	0	1,654	0	0	0
32	TERRA_SX	LinStatic	-4,226	0	4,473	0	0	0
32	TERRA_DX	LinStatic	4,228	0	-4,521	0	0	0
32	TERMP	LinStatic	-0,0001117	0	0,036	0	0	0
32	TERMN	LinStatic	0,0003352	0	-0,107	0	0	0
32	GRADP	LinStatic	0,0002826	0	-0,022	0	0	0
32	GRADN	LinStatic	-0,0002826	0	0,022	0	0	0
32	Qk_C	LinStatic	-0,0002211	0	8,341	0	0	0
32	Qk_DX	LinStatic	1,313E-05	0	17,811	0	0	0
32	Qk_SX	LinStatic	1,313E-05	0	-1,165	0	0	0
32	STERR	LinStatic	-4,383	0	6,251	0	0	0
32	FREN	LinStatic	-3,859	0	11,044	0	0	0
32	INCR	LinStatic	-5,751	0	8,202	0	0	0
32	SISMA_O	LinStatic	-3,99	0	8,721	0	0	0
32	SISMA_VA	LinStatic	-4,759E-05	0	-2,305	0	0	0
32	SISMA_VB	LinStatic	4,759E-05	0	2,305	0	0	0
33	PP	LinStatic	0,0003153	0	18,395	0	0	0
33	PERM	LinStatic	-1,274E-05	0	1,536	0	0	0
33	TERRA_SX	LinStatic	-3,896	0	4,43	0	0	0
33	TERRA_DX	LinStatic	3,897	0	-4,488	0	0	0
33	TERMP	LinStatic	-0,0001103	0	0,042	0	0	0
33	TERMN	LinStatic	0,000331	0	-0,127	0	0	0
33	GRADP	LinStatic	0,0002792	0	-0,027	0	0	0
33	GRADN	LinStatic	-0,0002792	0	0,027	0	0	0
33	Qk_C	LinStatic	-0,0002184	0	7,747	0	0	0
33	Qk_DX	LinStatic	1,297E-05	0	17,106	0	0	0
33	Qk_SX	LinStatic	1,297E-05	0	-1,655	0	0	0
33	STERR	LinStatic	-4,041	0	6,193	0	0	0
33	FREN	LinStatic	-3,557	0	10,943	0	0	0
33	INCR	LinStatic	-5,301	0	8,125	0	0	0
33	SISMA_O	LinStatic	-3,678	0	8,643	0	0	0
33	SISMA_VA	LinStatic	-4,7E-05	0	-2,139	0	0	0
33	SISMA_VB	LinStatic	4,7E-05	0	2,139	0	0	0
34	PP	LinStatic	0,0003048	0	16,894	0	0	0
34	PERM	LinStatic	-1,231E-05	0	1,414	0	0	0
34	TERRA_SX	LinStatic	-3,566	0	4,293	0	0	0
34	TERRA_DX	LinStatic	3,567	0	-4,356	0	0	0
34	TERMP	LinStatic	-0,0001067	0	0,046	0	0	0
34	TERMN	LinStatic	0,00032	0	-0,139	0	0	0
34	GRADP	LinStatic	0,0002699	0	-0,029	0	0	0
34	GRADN	LinStatic	-0,0002699	0	0,029	0	0	0
34	Qk_C	LinStatic	-0,0002111	0	7,134	0	0	0
34	Qk_DX	LinStatic	1,254E-05	0	16,185	0	0	0
34	Qk_SX	LinStatic	1,254E-05	0	-1,964	0	0	0
34	STERR	LinStatic	-3,698	0	6,002	0	0	0
34	FREN	LinStatic	-3,256	0	10,608	0	0	0

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
162 di 164

Table: Joint Reactions

Joint	OutputCase	CaseType	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
34	INCR	LinStatic	-4,852	0	7,875	0	0	0
34	SISMA_O	LinStatic	-3,366	0	8,379	0	0	0
34	SISMA_VA	LinStatic	-4,544E-05	0	-1,968	0	0	0
34	SISMA_VB	LinStatic	4,544E-05	0	1,968	0	0	0
35	PP	LinStatic	0,0001605	0	8,475	0	0	0
35	PERM	LinStatic	-6,485E-06	0	0,711	0	0	0
35	TERRA_SX	LinStatic	-1,783	0	2,267	0	0	0
35	TERRA_DX	LinStatic	1,784	0	-2,304	0	0	0
35	TERMP	LinStatic	-5,617E-05	0	0,027	0	0	0
35	TERMN	LinStatic	0,0001685	0	-0,081	0	0	0
35	GRADP	LinStatic	0,0001421	0	-0,017	0	0	0
35	GRADN	LinStatic	-0,0001421	0	0,017	0	0	0
35	Qk_C	LinStatic	-0,0001112	0	3,589	0	0	0
35	Qk_DX	LinStatic	6,602E-06	0	8,357	0	0	0
35	Qk_SX	LinStatic	6,602E-06	0	-1,208	0	0	0
35	STERR	LinStatic	-1,849	0	3,169	0	0	0
35	FRFN	LinStatic	-1,628	0	5,603	0	0	0
35	INCR	LinStatic	-2,426	0	4,158	0	0	0
35	SISMA_O	LinStatic	-1,683	0	4,426	0	0	0
35	SISMA_VA	LinStatic	-2,393E-05	0	-0,989	0	0	0
35	SISMA_VB	LinStatic	2,393E-05	0	0,989	0	0	0

Table: Joint Spring Assignments 1 - Uncoupled

Table: Joint Spring Assignments 1 - Uncoupled

Joint	CoordSys	U1	U2	U3	R1	R2	R3
		KN/m	KN/m	KN/m	KN-m/rad	KN-m/rad	KN-m/rad
1	Local	56,25	56,25	562,5	0	0	0
35	Local	56,25	56,25	562,5	0	0	0
2	Local	112,5	112,5	1125	0	0	0
3	Local	122,93	122,93	1229,25	0	0	0
34	Local	112,5	112,5	1125	0	0	0
33	Local	122,93	122,93	1229,25	0	0	0
4	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
5	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
6	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
7	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
8	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
9	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
10	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
11	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
12	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
13	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
14	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
15	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
16	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
17	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
18	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
19	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
20	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
21	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
22	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
23	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
24	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
25	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
26	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
27	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
28	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
29	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
30	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
31	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0
32	Local	133,35	133,35	1333,5	0	0	0

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto  
INOR

Lotto  
11

Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002

Rev.  
A

Foglio  
163 di 164

Table: Load Case Definitions, Part 1 of 3

Table: Load Case Definitions, Part 1 of 3

Case	Type	InitialCond	ModalCase	BaseCase	MassSource	DesTypeOpt	DesignType
PP	LinStatic	Zero				Prog Det	Dead
MODAL	LinModal	Zero				Prog Det	Other
PERM	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
TERRA_SX	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
TERRA_DX	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
TERMP	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
TERMN	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
GRADP	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
GRADN	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
Qk_C	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
Qk_DX	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
Qk_SX	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
STERR	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
FREN	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
INCR	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
SISMA_O	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
SISMA_VA	LinStatic	Zero				Prog Det	Live
SISMA_VB	LinStatic	Zero				Prog Det	Live

Table: Load Case Definitions, Part 2 of 3

Table: Load Case Definitions, Part 2 of 3

Case	DesActOpt	DesignAct	AutoType	RunCase	CaseStatus	GUID
PP	Prog Det	Non-Composite	None	Yes	Finished	
MODAL	Prog Det	Other	None	Yes	Finished	
PERM	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
TERRA_SX	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
TERRA_DX	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
TERMP	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
TERMN	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
GRADP	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
GRADN	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
Qk_C	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
Qk_DX	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
Qk_SX	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
STERR	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
FREN	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
INCR	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
SISMA_O	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
SISMA_VA	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	
SISMA_VB	Prog Det	Short-Term Composite	None	Yes	Finished	

Table: Load Case Definitions, Part 3 of 3

Table: Load Case Definitions, Part 3 of 3

Case	Notes
PP	
MODAL	
PERM	
TERRA_SX	
TERRA_DX	
TERMP	
TERMN	

Doc. N.

Progetto  
INORLotto  
11Codifica Documento  
E E2 CL IN77 00 002Rev.  
AFoglio  
164 di 164

Table: Load Case Definitions, Part 3 of 3

Case	Notes
GRADP	
GRADN	
Qk_C	
Qk_DX	
Qk_SX	
STERR	
FREN	
INCR	
SISMA_O	
SISMA_VA	
SISMA_VB	

Table: Material Properties 01 - General, Part 1 of 2

Table: Material Properties 01 - General, Part 1 of 2

Material	Type	SymType	TempDepend	Color	GUID
4000Psi	Concrete	Isotropic	No	Red	
A615Gr60	Rebar	Uniaxial	No	Cyan	
A992Fy50	Steel	Isotropic	No	Cyan	
C32/40	Concrete	Isotropic	No	Green	

Table: Material Properties 01 - General, Part 2 of 2

Table: Material Properties 01 - General, Part 2 of 2

Material	Notes
4000Psi	Customary f'c 4000 psi 02/07/2018 11:56:00
A615Gr60	ASTM A615 Grade 60 02/07/2018 15:18:49
A992Fy50	ASTM A992 Grade 50 02/07/2018 11:56:00
C32/40	Italy UNI EN 206-1:2006 e UNI 11104:2004 C32/40 added 02/07/2018 15:18:41

Table: Material Properties 03b - Concrete Data, Part 1 of 2

Table: Material Properties 03b - Concrete Data, Part 1 of 2

Material	Fc KN/m2	eFc KN/m2	LtWtConc	SSCurveOpt	SSHysType	SFc	SCap	FinalSlope
4000Psi	27579,03	27579,03	No	Mander	Takeda	0,002219	0,005	-0,1
C32/40	32000	32000	No	Mander	Takeda	0,001919	0,005	-0,1

Table: Material Properties 03b - Concrete Data, Part 2 of 2

Table: Material Properties 03b - Concrete  
Data, Part 2 of 2

Material	FAngle Degrees	DAngle Degrees
4000Psi	0	0
C32/40	0	0