

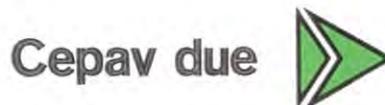
COMMITTENTE:



ALTA SORVEGLIANZA:



GENERAL CONTRACTOR:



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

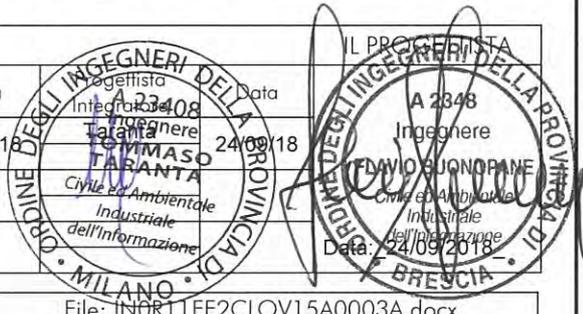
LINEA A.V. /A.C. TORINO – VENEZIA Tratta MILANO – VERONA
Lotto funzionale Brescia-Verona

PROGETTO ESECUTIVO OV15 – MODIFICHE PIAZZALE FERALPI RIPOSIZIONAMENTO CAPANNONE “DEPOSITO SCORIE “ CEMENTI ARMATI FASCICOLO DI CALCOLO

| | |
|--|---|
| GENERAL CONTRACTOR | DIRETTORE LAVORI |
| Consorzio Cepav due Data: 06 OTT 2018 <i>Consorzio Cepav due Il Direttore del Consorzio (Ing. T. Taranta)</i> | 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 | O V 1 5 A 0 | 0 0 3 | A |

| PROGETTAZIONE | | | | | |
|---------------|-------------|-----------|----------|------------|----------|
| Rev. | Descrizione | Redatto | Data | Verificato | Data |
| A | Emissione | Buonopane | 24/09/18 | Bazzani | 24/09/18 |
| B | | | | | |
| C | | | | | |



CIG. 751447334A

File: INOR1TEE2CLOV15A0003A.docx



Progetto cofinanziato dalla Unione Europea

Stampato dal Service di plottaggio ITALFERR S.p.A. ALBA s.r.l.

CUP: F81H91000000008



INDICE

| | | |
|------|---|----|
| 1. | VERIFICHE ELEMENTI PARETE E/O GUSCIO IN C.A..... | 3 |
| 1.1. | LEGENDA TABELLA VERIFICHE ELEMENTI PARETE E GUSCIO IN C.A. | 3 |
| 1.2. | PROGETTAZIONE DELLE FONDAZIONI..... | 7 |
| 2. | STATI LIMITE D' ESERCIZIO..... | 28 |
| 2.1. | LEGENDA TABELLA STATI LIMITE D' ESERCIZIO..... | 28 |
| 3. | VERIFICA SLD..... | 36 |
| 4. | VERIFICHE ELEMENTI TRAVE E/O PILASTRO IN C.A. | 37 |
| 4.1. | LEGENDA TABELLA VERIFICHE ELEMENTI TRAVE E/O PILASTRO IN C.A..... | 37 |
| 4.2. | PROGETTAZIONE DELLE FONDAZIONI..... | 38 |
| 5. | STATI LIMITE D' ESERCIZIO..... | 44 |
| 5.1. | LEGENDA TABELLA STATI LIMITE D' ESERCIZIO..... | 44 |

1. VERIFICHE ELEMENTI PARETE E/O GUSCIO IN C.A.

1.1. LEGENDA TABELLA VERIFICHE ELEMENTI PARETE E GUSCIO IN C.A.

Per le pareti in c.a., in ottemperanza al cap. 7 del D.M. 17/01/2018, viene effettuata una doppia progettazione: sia come Singolo Elemento sia come Parete Sismica o Parete Debolmente Armata.

Per la progettazione come Singolo Elemento di ogni elemento vengono riportati il codice dello stato di verifica con le sigle **Ok** e **NV**, il rapporto x/d , la verifica per sollecitazioni ultime (verifica a compressione media gli sforzi membranali, verifica a presso-flessionale e verifica a sollecitazioni taglianti), gli sforzi membranali e flessionali, il quantitativo di armatura nella direzione principale e secondaria sia inferiore che superiore e il quantitativo di armatura a taglio.

Per la progettazione come Parete Sismica o Parete Debolmente Armata vengono riportate invece le caratteristiche geometriche della parete e delle zone dissipative (quest'ultime solo nel caso di parete sismica), i coefficienti di verifica a compressione assiale, pressoflessione e sollecitazioni taglianti.

Inoltre, vengono riportate per ogni quota significativa l'armatura principale e secondaria, l'armatura in zona confinata (solo per parete sismica) e non confinata, l'armatura concentrata all'estremità (per pareti debolmente armate), lo sforzo assiale aggiuntivo per q superiore a 2 e i valori di involuppo di taglio e momento. Per le pareti debolmente armate viene riportato anche lo stato di verifica relativo alla snellezza.

Le azioni derivate dall'analisi, in ogni combinazione di calcolo, sono elaborate come previsto al punto 7.4.4.5.1. traslazione del momento, incremento e variazione diagramma taglio, incremento e decremento sforzo assiale

La progettazione nel caso dei gusci viene effettuata una progettazione come Singolo Elemento, riportando in tabella il rapporto x/d , la verifica per sollecitazioni ultime, (verifica a compressione media gli sforzi membranali, verifica a presso-flessionale e verifica a sollecitazioni taglianti) di ogni elemento.

Per ogni elemento, viene riportata inoltre la maglia di armatura necessaria in relazione alle risultanze della progettazione dei nodi dell'elemento stesso. Le quantità di armature necessarie sono armature (disposte rispettivamente in direzione principale e secondaria, inferiore e superiore) distribuite nell'elemento ed espresse in centimetri quadri per sviluppo lineare pari ad un metro.

Nel caso dei gusci viene effettuata, inoltre, la verifica a punzonamento, riportando in tabella il codice dello stato di verifica, il coefficiente di verifica per piastre prive di armature a taglio lungo il perimetro resistente e lungo il perimetro del pilastro, coefficiente di incremento dovuto ai momenti flettenti, fattore di amplificazione per le fondazioni, il fattore di amplificazione dell'altezza utile per individuare il perimetro di verifica lungo il quale l'armatura a taglio non è richiesta, il quantitativo di armatura a punzonamento, il numero di serie di armature, il numero di braccia di armatura ed il riferimento alla combinazione più gravosa.

SIMBOLOGIA ADOTTATA NELLE TABELLE DI VERIFICA

Per gli elementi con progettazione "Singolo Elemento ..." è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|---------------|---|
| Macro Guscio | Numero del macroelemento di tipo guscio (elementi non verticali contigui ed analoghi per proprietà) |
| Macro Setto | Numero del macroelemento di tipo setto (elementi verticali contigui ed analoghi per proprietà) |
| Spessore | Spessore della parete |
| Id Materiale | Codice del materiale assegnato all'elemento |
| Id Criterio | Codice del criterio di progetto assegnato all'elemento |
| Progettazione | Sigla tipo di Elemento: - Singolo Elemento; - Singolo Elemento FONDAZIONE; - Singolo Elemento NON DISSIPATIVO |



Per gli elementi con progettazione “Parete Sismica o Parete Debolmente Armata” è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|--------------------|--|
| Parete | Numero della PARETE SISMICA |
| Parete PDA | Numero della PARETE DEBOLMENTE ARMATA |
| H totale | Altezza complessiva della parete |
| Spessore | Spessore della parete |
| H critica | Altezza come da punto 7.4.4.5.1 per traslazione momento (solo in Parete Sismica) |
| H critica V | Altezza della zona dissipativa (solo in Parete Sismica) |
| L totale | Larghezza di base della parete |
| L confinata | Lunghezza della zona dissipativa (solo in Parete Sismica) |
| Verif. N | Verifica di cui al punto 7.4.4.5.1 compressione semplice |
| Verif. N-M | Verifica di cui al punto 7.4.4.5.1 pressoflessione |
| Fattore V | Fattore di amplificazione del taglio di cui al punto 7.4.4.5.1 |
| Diagramma V | Diagramma elaborato per effetto modi superiori come da fig. 7.4.4 |
| Verif. V | Verifica di cui al punto 7.4.4.5.1 taglio (compressione cls, trazione acciaio, scorrimento in zona critica) (solo in Parete Sismica) |
| Verifica Snellezza | Verifica di cui al punto 7.4.4.5.1 limitazione compressione per prevenire l'instabilità (solo in Parete Debolmente Armata) |
| Prog. composta | Sigla per la progettazione composta |

Per le verifiche degli elementi con progettazione “Singolo Elemento ...” e Progettazione Composta è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|-----------|--|
| Nodo | numero del nodo |
| Stato | codice di verifica dell'elemento ok o NV |
| x/d | rapporto tra posizione dell'asse neutro e altezza utile alla rottura della sezione (per sola flessione) |
| V N/M | Verifica delle sollecitazioni Normali (momento e sforzo normale) |
| Ver. rid | Rapporto Nd/Nu (Nu ottenuto con riduzione del 25% di fcd) |
| Af pr+ | quantità di armatura richiesta in direzione principale relativa alla faccia positiva (estradosso piastre) (valore derivante da calcolo o minimo normativo) |
| Af pr- | quantità di armatura richiesta in direzione principale relativa alla faccia negativa (intradosso piastre) (valore derivante da calcolo o minimo normativo) |
| Af sec+ | quantità di armatura richiesta in direzione secondaria relativa alla faccia positiva (estradosso piastre) (valore derivante da calcolo o minimo normativo) |
| Af sec- | quantità di armatura richiesta in direzione secondaria relativa alla faccia negativa (intradosso piastre) (valore derivante da calcolo o minimo normativo) |
| Nz No Nzo | Sforzi membranali per pareti e/o setti verticali |
| Mz Mo Mzo | Sforzi flessionali per pareti e/o setti verticali |
| Nx Ny Nxy | Sforzi membranali per gusci orizzontali |
| Mx My Mxy | Sforzi flessionali per gusci orizzontali |

| | |
|-----------|--|
| Nodo | numero del nodo |
| Stato | codice di verifica dell'elemento ok o NV |
| Max tau | Tensione tangenziale Massima |
| Ver V pr | Verifica a taglio nella direzione principale lato calcestruzzo |
| Ver V sec | Verifica a taglio nella direzione secondaria lato calcestruzzo |
| Af V pr | Armatura nella direzione principale |
| V pr- | Verifica dell'armatura nella direzione principale |
| Af V sec | Armatura nella direzione secondaria |
| V sec- | Verifica dell'armatura nella direzione secondaria |

Per le verifiche degli elementi con progettazione “*Parete Sismica o Parete Debolmente Armata*”, oltre alla tabella con le verifiche per gli elementi con progettazione “*Singolo Elemento ...*”, è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|-----------------|---|
| Quota | Ascissa verticale di riferimento |
| Af conf. | Numero e diametro armatura presente in una zona confinata |
| Af std | Diametro e passo armatura in zona non confinata (doppia maglia) |
| Af estremi | Diametro dei ferri di estremità del pannello; se posto uguale 0, viene utilizzato il diametro standard |
| Af V (ori) | Diametro e passo armatura orizzontale (doppia maglia) |
| Ver. N | Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a compressione (normalizzato a 1 in quanto da confrontare con 40% in CDB e 35 % in CDA) |
| Ver. N/M | Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a pressoflessione |
| Ver. V acc(7) | Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a taglio-trazione secondo paragrafo 7.4.4.5.1 |
| Ver. V cls | Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a taglio-compressione |
| Ver. V acc | Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a taglio-trazione |
| Ver. V scorr. | Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a taglio scorrimento |
| N add | Sforzo assiale di cui al punto 7.4.4.5.1 da sommare e sottrarre nelle verifiche quando q supera 2 |
| N invil M invil | Inviluppo del Momento e Sforzo Normale come al punto 7.4.4.5.1 (informativo) (solo in Parete Sismica) |

| | |
|-------------------------------------|---|
| Quota | Ascissa verticale di riferimento |
| N v.N | Valore dello sforzo assiale per cui Ver. N attinge il massimo valore |
| N v.M/N, M v.M/N | Valore dello sforzo assiale e momento per cui Ver. N/M attinge il massimo valore |
| N v.M/N, M v.M/N Mo v.M/N | Valore dello sforzo assiale e dei momenti per cui Ver. N/M attinge il massimo valore (per le pareti estese debolmente armate) |
| N v.Vcls, V v.Vcls, | Valore dello sforzo assiale e taglio per cui Ver. V. cls attinge il massimo valore |
| N v.Vacc, M v.Vacc, V v.Vacc, | Valore dello sforzo assiale, momento e taglio per cui Ver. V. acc attinge il massimo valore |
| N v.Vscorr, M v.Vscorr, V v.Vscorr, | Valore dello sforzo assiale, momento e taglio per cui Ver. V. scorr.e |
| N v.N | Valore dello sforzo assiale per cui Ver. N attinge il massimo valore |
| N v.M/N, M v.M/N | Valore dello sforzo assiale e momento per cui Ver. N/M attinge il massimo valore |
| N v.M/N, M v.M/N Mo v.M/N | Valore dello sforzo assiale e dei momenti per cui Ver. N/M attinge il massimo valore (per le pareti estese debolmente armate) |
| N v.Vcls, V v.Vcls, | Valore dello sforzo assiale e taglio per cui Ver. V. cls attinge il massimo valore |

| | |
|-----------|---|
| Quota | Ascissa verticale di riferimento |
| CtgT Vcls | Valore di ctg(teta) adottato nella verifica V compressione cls |
| Vrsd Vcls | Valore della resistenza a taglio trazione (armatura di calcolo) |
| Vred Vcls | Valore della resistenza a taglio compressione |
| CtgT Vacc | Valore di ctg(teta) adottato nella verifica V trazione armatura |
| Vrsd Vacc | Valore della resistenza a taglio trazione (armatura presente) |
| Vred Vacc | Valore della resistenza a taglio compressione |
| Vdd | Valore del contributo alla resistenza allo scorrimento come da [7.4.20] |
| Vid | Valore del contributo alla resistenza allo scorrimento come da [7.4.21] |
| A s.i. | Somma delle aree di armature |
| Incli. | Angolo di inclinazione delle armature |
| Dist. | Distanza alla base tra le armature inclinate |

| | |
|-----------|---|
| Quota | Ascissa verticale di riferimento |
| V[7.4.16] | Verifica a taglio-trazione dell'armatura dell'anima (7.4.16) |
| N M V | Sollecitazioni di calcolo della condizione più gravosa |
| Alfas | Rapporto di Taglio |
| Vrd,c | Resistenza a taglio degli elementi non armati |
| VRd,s | Resistenza a taglio nei confronti dello scorrimento |
| V[7.4.17] | Verifica a taglio-trazione dell'armatura dell'anima (7.4.17) |
| roH | Rapporto tra l'armatura orizzontale e l'area della sezione relativa di calcestruzzo |
| roV | Rapporto tra l'armatura verticale e l'area della sezione relativa di calcestruzzo |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
6 di 46

roN

Sforzo normale adimensionalizzato Ned/(bw fyd)

Per la verifica a Punzonamento è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|------------|--|
| Nodo | numero del nodo |
| Stato | codice di verifica dell'elemento ok o NV |
| V. 6.47 | Fattore di sicurezza per la verifica per piastre prive di armature a taglio lungo il perimetro resistente U1 |
| V. 6.53 | Fattore di sicurezza per la verifica per piastre prive di armature a taglio lungo il perimetro del pilastro U0 |
| Beta | Fattore di incremento dovuto ai momenti flettenti |
| f. a fon | fattore di amplificazione per le fondazioni (solo per gusci di fondazione) |
| f. Uout | fattore di amplificazione dell'altezza utile per individuare il perimetro di verifica lungo il quale l'armatura a taglio non è richiesta |
| Aw tot | Quantitativo di armatura per la verifica di piastre munite di armatura (formula 6.52 dell'EC2) |
| Asw,min | Quantitativo minimo di armatura previsto dai dettagli costruttivi (formula 9.11 dell'EC2) |
| n. x serie | Numero di serie di armature |
| n.ser 0(R) | Numero di braccia delle armature in direzione 0 (o numero di braccia radiale) |
| n.ser 90 | Numero di braccia delle armature in direzione 90 (solo se armatura cruciforme) |
| Rif. cmb | Riferimento combinazioni da cui si generano le verifiche più gravose |

1.2. PROGETTAZIONE DELLE FONDAZIONI

Il D.M.17/01/2018 - par: 7.2.5 prevede:

“Sia per CD“A” sia per CD“B” il dimensionamento delle strutture di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno devono essere eseguiti assumendo come azione in fondazione, trasmessa dagli elementi soprastanti, una tra le seguenti:

- quella derivante dall'analisi strutturale eseguita ipotizzando comportamento strutturale non dissipativo;
- quella trasferita dagli elementi soprastanti nell'ipotesi di comportamento strutturale dissipativo, amplificata di un coefficiente pari a 1,30 in CD“A” e 1,10 in CD“B”;

Nel contesto visualizzazione risultati e nella stampa della relazione sulle fondazioni PRO_SAP mostra le sollecitazioni che derivano dall'analisi non incrementate sia in termini di pressioni sul terreno che in termini di sollecitazioni.

La progettazione degli elementi strutturali con proprietà fondazione è effettuata da PRO_SAP (per travi e platee) o da PRO_CAD Plinti (per plinti e pali di fondazione) incrementando le sollecitazioni delle combinazioni con sisma di un coefficiente pari 1.1 in CDB e 1.3 in CDA per pali, plinti, travi e platee.

Per i bicchieri dei plinti di fondazione prefabbricati l'incremento delle sollecitazioni ha un fattore pari a 1.2 in CDB e 1.35 in CDA.

N.B.: se il fattore di struttura q è =1 la progettazione viene effettuata senza nessun incremento.

Le verifiche geotecniche vengono effettuate dal modulo geotecnico incrementando automaticamente le sollecitazioni del fattore 1.1 in CDB e 1.3 in CDA per pali, plinti, travi e platee.

N.B. se il fattore di struttura q è =1 le verifiche geotecniche vengono effettuate senza nessun incremento.

| Macro Setto | Spessore | Id Materiale | Id Criterio | Progettazione |
|-------------|----------|--------------|-------------|----------------------------------|
| | cm | | | |
| I | 40.00 | I | I | Singolo elemento NON DISSIPATIVO |

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|
| | | | | | | | | | kN/ m | kN/ m | kN/ m | kN | kN | kN |
| 46 | ok | 0.12 | 0.9 | 0.1 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -388.5 | -212.9 | -236.6 | -22.4 | 79.2 | -29.3 |
| 59 | ok | 0.12 | 1.0 | 0.1 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -459.4 | -249.1 | -207.6 | -42.5 | 61.2 | -25.1 |
| 64 | ok | 0.17 | 1.0 | 1.90e-02 | 10.1 | 21.4 | 5.7 | 17.0 | -74.8 | 3.2 | -48.6 | 17.9 | 165.5 | -7.4 |
| 114 | ok | 0.13 | 1.0 | 9.94e-02 | 10.1 | 12.2 | 5.7 | 7.8 | -402.4 | -150.5 | 180.8 | -36.7 | 93.3 | 32.7 |
| 133 | ok | 0.12 | 1.0 | 7.45e-02 | 10.1 | 11.3 | 5.7 | 6.9 | -236.8 | -158.5 | -162.4 | -8.9 | 61.2 | -23.8 |
| 258 | ok | 0.12 | 0.3 | 7.09e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -350.4 | -84.5 | -37.4 | -30.4 | 17.5 | -17.8 |
| 259 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.08e-03 | 10.2 | 10.1 | 5.8 | 5.7 | 221.5 | 39.5 | 69.6 | -42.3 | 4.7 | -49.5 |
| 261 | ok | 0.16 | 1.0 | 2.28e-02 | 10.1 | 19.9 | 5.7 | 15.5 | -84.1 | 38.7 | -70.2 | 29.4 | 141.0 | -25.1 |
| 262 | ok | 0.12 | 1.0 | 4.45e-03 | 10.1 | 11.8 | 5.7 | 7.4 | -8.1 | 77.0 | -3.1 | 1.4 | 21.1 | -58.6 |
| 263 | ok | 0.12 | 1.0 | 4.79e-03 | 10.1 | 10.2 | 5.7 | 5.8 | 39.9 | 124.8 | 38.1 | -9.9 | 10.2 | -37.2 |
| 264 | ok | 0.15 | 1.0 | 2.00e-02 | 10.1 | 16.8 | 5.7 | 12.4 | -82.0 | 70.5 | -57.8 | 29.3 | 136.9 | -37.9 |
| 265 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.06e-02 | 10.1 | 10.8 | 5.7 | 6.4 | -31.7 | 30.1 | 8.7 | -1.9 | 12.8 | -80.4 |
| 266 | ok | 0.14 | 1.0 | 2.11e-02 | 10.1 | 14.3 | 5.7 | 9.9 | -95.7 | 68.7 | -40.2 | 21.9 | 104.7 | -40.5 |
| 267 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.66e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -59.3 | 25.5 | 22.3 | -7.1 | 6.2 | -81.2 |
| 268 | ok | 0.12 | 0.7 | 2.00e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -97.4 | -19.2 | 15.1 | -32.4 | 22.8 | -65.8 |
| 269 | ok | 0.12 | 1.0 | 4.82e-03 | 11.5 | 10.1 | 7.2 | 5.7 | -4.8 | 49.5 | 19.9 | -5.8 | -22.1 | -60.1 |
| 270 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.68e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -1.7 | 66.6 | -18.8 | 1.3 | -20.7 | -29.4 |
| 271 | ok | 0.12 | 1.0 | 7.52e-03 | 10.7 | 10.1 | 6.3 | 5.7 | -12.3 | 36.3 | 31.2 | -13.5 | -19.9 | -53.0 |
| 272 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.00e-02 | 10.4 | 10.1 | 6.0 | 5.7 | -22.5 | 23.5 | 17.2 | -12.7 | -13.0 | -48.4 |
| 273 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.29e-02 | 10.1 | 10.4 | 5.7 | 6.0 | -47.0 | -11.1 | 15.8 | 79.4 | -13.4 | -23.6 |
| 274 | ok | 0.12 | 1.0 | 4.69e-03 | 11.0 | 10.1 | 6.6 | 5.7 | -18.6 | -5.3 | 7.9 | -10.7 | -42.1 | -69.1 |



Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
8 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|
| 275 | ok | 0.12 | 0.9 | 4.88e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 36.7 | 61.1 | -41.0 | 3.0 | -45.6 | -34.2 |
| 276 | ok | 0.12 | 1.0 | 7.38e-03 | 10.5 | 10.1 | 6.1 | 5.7 | -22.0 | 11.9 | -0.7 | -16.3 | -26.7 | -44.8 |
| 277 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.02e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -21.9 | 3.1 | 4.1 | -18.2 | -21.2 | -45.0 |
| 278 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.38e-02 | 10.1 | 11.9 | 5.7 | 7.5 | -61.5 | -10.0 | 22.1 | 52.1 | 27.1 | -63.2 |
| 279 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.80e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -3.3 | 57.9 | 3.8 | -10.6 | -38.4 | -49.6 |
| 280 | ok | 0.12 | 1.0 | 2.38e-02 | 10.6 | 10.1 | 6.2 | 5.7 | -76.5 | -27.5 | 60.2 | -2.9 | -41.7 | -22.9 |
| 281 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.17e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -3.0 | -19.4 | 3.7 | -20.2 | -33.0 | -45.0 |
| 282 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.42e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -36.4 | -19.3 | 11.4 | -18.4 | -28.5 | -44.3 |
| 283 | ok | 0.12 | 1.0 | 2.93e-02 | 10.1 | 11.5 | 5.7 | 7.1 | -139.9 | -11.8 | 8.9 | 82.7 | 28.9 | -45.4 |
| 284 | ok | 0.12 | 1.0 | 5.27e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -216.1 | 20.7 | -78.8 | -19.0 | 40.2 | -33.4 |
| 285 | ok | 0.12 | 0.5 | 3.77e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -188.8 | 36.1 | 6.4 | -17.8 | 19.7 | -32.5 |
| 286 | ok | 0.12 | 0.4 | 3.23e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -143.3 | 23.6 | 48.9 | -10.0 | 14.8 | -35.2 |
| 287 | ok | 0.12 | 0.8 | 7.79e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -346.6 | 68.9 | -125.0 | -28.1 | 45.7 | -21.4 |
| 288 | ok | 0.12 | 0.5 | 3.36e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -4.9 | 56.9 | -0.2 | -9.7 | -20.4 | -2.5 |
| 289 | ok | 0.12 | 0.7 | 3.67e-02 | 12.9 | 10.1 | 8.5 | 5.7 | 124.8 | -18.7 | -67.5 | 12.0 | -15.4 | 8.3 |
| 290 | ok | 0.12 | 0.4 | 5.23e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -259.7 | 32.2 | 2.4 | -23.9 | 23.4 | -11.6 |
| 291 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.90e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -86.6 | -52.9 | 45.8 | -17.1 | -8.8 | 5.0 |
| 292 | ok | 0.12 | 0.4 | 4.19e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -192.5 | 21.8 | 51.3 | -12.8 | 18.8 | -12.4 |
| 293 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.98e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -63.2 | -33.1 | 19.1 | -16.7 | -13.9 | -6.1 |
| 294 | ok | 0.12 | 0.8 | 3.43e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 235.3 | 28.8 | -28.9 | -51.9 | -15.5 | 20.7 |
| 295 | ok | 0.12 | 1.0 | 3.50e-02 | 10.1 | 11.4 | 5.7 | 7.0 | -159.8 | -22.4 | 19.4 | 60.2 | 14.4 | -17.4 |
| 296 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.08e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -25.3 | -44.8 | 10.9 | -9.8 | -33.6 | -17.7 |
| 297 | ok | 0.12 | 0.7 | 7.53e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 60.1 | 53.5 | -56.1 | 2.4 | -38.4 | -8.9 |
| 298 | ok | 0.12 | 0.5 | 8.15e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -25.6 | -26.5 | 22.9 | -14.6 | -19.2 | -2.4 |
| 299 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.10e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -43.6 | -30.0 | 29.2 | -16.5 | -14.5 | -2.7 |
| 300 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.68e-02 | 10.1 | 12.3 | 5.7 | 7.9 | -68.8 | -5.7 | 11.9 | 77.7 | 6.3 | 47.9 |
| 301 | ok | 0.12 | 0.6 | 5.34e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -14.6 | -23.9 | -2.9 | -9.3 | -33.0 | -38.0 |
| 302 | ok | 0.12 | 0.6 | 5.87e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 32.7 | 43.5 | 39.9 | 0.8 | -28.3 | -13.0 |
| 303 | ok | 0.12 | 0.6 | 6.92e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -12.6 | -6.4 | 11.3 | -14.6 | -20.9 | -23.3 |
| 304 | ok | 0.12 | 0.5 | 9.14e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -25.3 | -15.3 | 10.9 | -14.7 | -16.1 | -23.2 |
| 305 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.49e-02 | 10.1 | 10.7 | 5.7 | 6.3 | -66.9 | -19.7 | 11.3 | 61.9 | 21.8 | -76.9 |
| 306 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.99e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -5.0 | 38.2 | 0.7 | -8.3 | -15.4 | -50.6 |
| 307 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.25e-02 | 12.0 | 10.1 | 7.6 | 5.7 | 136.8 | 122.9 | 121.1 | 7.1 | -35.9 | -27.8 |
| 308 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.18e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -10.4 | -30.0 | -2.1 | -17.7 | -8.1 | -44.6 |
| 309 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.36e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -36.2 | -18.3 | -5.5 | -15.6 | -9.1 | -29.3 |
| 310 | ok | 0.12 | 0.8 | 2.98e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -140.4 | -14.7 | 12.1 | 107.2 | 7.6 | 9.7 |
| 311 | ok | 0.12 | 0.9 | 7.62e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -414.4 | 2.5 | -126.7 | -48.2 | 37.2 | -10.5 |
| 312 | ok | 0.12 | 0.5 | 3.04e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 86.1 | -139.4 | -25.1 | -6.2 | -14.8 | 31.1 |
| 313 | ok | 0.13 | 0.7 | 3.32e-02 | 13.7 | 10.1 | 9.3 | 5.7 | 209.1 | 183.7 | -178.8 | 13.9 | -32.8 | 10.8 |
| 314 | ok | 0.12 | 0.4 | 5.17e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -265.9 | 7.0 | -25.5 | -38.7 | 21.5 | -3.3 |
| 315 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.57e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -64.2 | -29.9 | 30.6 | -27.4 | -4.5 | 27.0 |
| 316 | ok | 0.12 | 0.3 | 4.18e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -224.7 | 5.1 | 12.4 | -29.9 | 16.2 | -2.1 |
| 317 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.79e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -73.0 | -23.3 | 32.0 | -29.2 | -8.9 | 23.3 |
| 318 | ok | 0.12 | 0.8 | 3.71e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 245.6 | 33.4 | -47.9 | -45.1 | -6.4 | 32.4 |
| 319 | ok | 0.12 | 1.0 | 3.49e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -175.1 | -16.8 | -6.3 | 116.6 | 20.5 | -28.7 |
| 320 | ok | 0.12 | 0.5 | 8.39e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -22.4 | -34.8 | 8.8 | -9.5 | -32.0 | 7.9 |
| 321 | ok | 0.12 | 0.8 | 6.67e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 56.1 | 57.3 | -53.3 | 1.9 | -37.0 | 3.7 |
| 322 | ok | 0.12 | 0.4 | 7.50e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -18.4 | -15.5 | 6.2 | -20.1 | -16.3 | 18.2 |
| 323 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.03e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -32.4 | -17.7 | 7.3 | -25.2 | -17.0 | 17.6 |
| 324 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.59e-02 | 10.1 | 10.9 | 5.7 | 6.5 | -79.3 | -14.3 | 7.3 | 77.1 | 14.7 | -40.8 |
| 325 | ok | 0.12 | 0.5 | 8.73e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -22.5 | -36.0 | -10.1 | -9.5 | -31.9 | -12.2 |
| 326 | ok | 0.12 | 0.7 | 6.71e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 55.1 | 67.3 | 53.3 | 1.6 | -27.3 | -4.2 |
| 327 | ok | 0.12 | 0.5 | 7.32e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -12.8 | -5.9 | 9.6 | -14.8 | -19.9 | -7.2 |
| 328 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.01e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -37.9 | -18.8 | 8.1 | -14.6 | -14.9 | -7.9 |
| 329 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.59e-02 | 10.1 | 10.3 | 5.7 | 5.9 | -78.9 | -14.2 | -7.5 | 76.8 | 13.3 | 38.6 |
| 330 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.98e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 92.7 | -135.9 | 29.9 | -5.8 | -15.2 | -36.1 |
| 331 | ok | 0.13 | 0.6 | 3.39e-02 | 14.1 | 10.1 | 9.7 | 5.7 | 213.4 | 188.4 | 174.6 | 13.7 | -34.4 | -13.7 |
| 332 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.49e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -13.0 | -42.1 | -12.2 | -18.8 | -7.7 | -23.0 |
| 333 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.76e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -49.3 | -26.9 | -17.7 | -16.6 | -7.9 | -13.7 |
| 334 | ok | 0.12 | 0.8 | 3.54e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -157.4 | -14.0 | 10.8 | 115.0 | 19.2 | 25.6 |
| 335 | ok | 0.12 | 0.9 | 6.86e-02 | 10.1 | 11.3 | 5.7 | 6.9 | -372.0 | 30.5 | 97.4 | -40.1 | 37.0 | 26.5 |

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
9 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|--------|--------|--------|-----------|-------|-------|
| 336 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.49e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -56.0 | 4.0 | 13.5 | -18.3 | -11.6 | 39.9 |
| 337 | ok | 0.13 | 0.6 | 2.78e-02 | 13.2 | 10.1 | 8.9 | 5.7 | 120.0 | 79.7 | -68.2 | 10.7 | 6.3 | 35.0 |
| 338 | ok | 0.12 | 0.6 | 4.74e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -228.8 | 52.0 | -23.9 | -12.6 | 40.6 | 18.4 |
| 339 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.24e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -50.9 | -18.5 | 14.5 | -21.4 | -6.6 | 39.5 |
| 340 | ok | 0.12 | 0.5 | 3.92e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -164.9 | 40.3 | -76.7 | -7.76e-02 | 32.0 | 20.4 |
| 341 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.42e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -78.4 | -16.1 | 22.7 | -31.3 | -7.4 | 13.5 |
| 342 | ok | 0.14 | 1.0 | 3.20e-03 | 15.7 | 10.1 | 11.3 | 5.7 | 378.3 | 63.1 | -59.8 | -104.0 | -31.6 | -41.6 |
| 343 | ok | 0.12 | 0.9 | 3.28e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -66.9 | 2.0 | -44.1 | 107.7 | 11.6 | -3.7 |
| 344 | ok | 0.12 | 0.5 | 5.74e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -19.4 | -23.4 | 5.7 | -8.1 | -28.7 | 32.2 |
| 345 | ok | 0.12 | 0.7 | 6.44e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 47.1 | 48.6 | -47.2 | 1.3 | -33.1 | 15.9 |
| 346 | ok | 0.12 | 0.5 | 6.12e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -15.8 | -3.7 | 2.6 | -22.5 | -22.5 | 6.7 |
| 347 | ok | 0.12 | 0.4 | 8.42e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -29.6 | -10.3 | 2.9 | -28.1 | -17.9 | 8.5 |
| 348 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.47e-02 | 10.1 | 11.0 | 5.7 | 6.6 | -62.6 | -8.8 | 8.4 | 41.0 | 0.9 | -35.2 |
| 349 | ok | 0.12 | 0.5 | 9.76e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -23.9 | -37.7 | -12.4 | -9.2 | -31.9 | 13.9 |
| 350 | ok | 0.12 | 0.7 | 7.12e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 56.1 | 68.4 | 54.9 | 1.9 | -27.0 | 5.3 |
| 351 | ok | 0.12 | 0.4 | 7.83e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -24.1 | -21.6 | -24.3 | -15.4 | -19.3 | 3.5 |
| 352 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.07e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -41.6 | -27.6 | -30.1 | -17.6 | -13.9 | 3.9 |
| 353 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.61e-02 | 10.1 | 12.4 | 5.7 | 8.0 | -76.0 | -16.7 | -29.6 | 45.0 | 11.9 | 33.7 |
| 354 | ok | 0.12 | 0.5 | 3.06e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -67.3 | -40.6 | -32.1 | -10.2 | -14.6 | -7.1 |
| 355 | ok | 0.12 | 0.7 | 3.57e-02 | 13.1 | 10.1 | 8.7 | 5.7 | 211.4 | 184.6 | 176.6 | 15.5 | -34.5 | 0.9 |
| 356 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.83e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -83.3 | -48.6 | -45.2 | -17.5 | -11.3 | -5.4 |
| 357 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.94e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -55.9 | -15.2 | -36.6 | -27.1 | -4.3 | -6.7 |
| 358 | ok | 0.12 | 1.0 | 3.47e-02 | 10.1 | 11.5 | 5.7 | 7.1 | -85.0 | -4.9 | 14.2 | 125.2 | 28.4 | 39.4 |
| 372 | ok | 0.20 | 1.0 | 4.68e-02 | 10.1 | 26.4 | 5.7 | 22.0 | -204.6 | -67.4 | -20.0 | 218.4 | 44.6 | 113.4 |
| 378 | ok | 0.12 | 0.2 | 4.62e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 91.4 | -110.7 | 28.4 | 2.9 | 12.9 | -7.1 |
| 379 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.60e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 99.9 | 255.4 | 102.0 | 10.7 | -10.3 | 3.9 |
| 380 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.20e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 39.3 | -25.2 | 30.8 | 17.8 | -0.4 | -0.7 |
| 381 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.70e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -102.7 | -6.0 | -22.6 | -37.0 | 5.7 | 6.0 |
| 790 | ok | 0.12 | 0.9 | 2.47e-02 | 10.1 | 11.7 | 5.7 | 7.3 | -111.3 | 47.9 | -19.2 | 15.4 | 73.1 | -43.8 |
| 791 | ok | 0.12 | 0.8 | 2.19e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -75.9 | 8.8 | 39.1 | -7.8 | 0.7 | -83.3 |
| 792 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.25e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -42.3 | -1.0 | 6.4 | -10.3 | -10.0 | -56.7 |
| 793 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.25e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -43.6 | -6.2 | 32.0 | -9.5 | -13.7 | -45.9 |
| 794 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.58e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -44.4 | -11.8 | 20.7 | -7.9 | -21.6 | -41.6 |
| 795 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.63e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -84.3 | 8.1 | 76.2 | 5.3 | 13.0 | -37.5 |
| 796 | ok | 0.12 | 0.4 | 3.27e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -120.9 | 4.7 | 81.0 | 4.2 | 15.8 | -13.7 |
| 797 | ok | 0.12 | 0.3 | 2.01e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -75.6 | -18.6 | 25.7 | -4.0 | -11.4 | -5.9 |
| 798 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.34e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -58.7 | -24.4 | 32.5 | -10.3 | -8.5 | -3.6 |
| 799 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.15e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -39.6 | -18.4 | 12.2 | -4.0 | -9.1 | -22.8 |
| 800 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.49e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -32.3 | -7.9 | -5.2 | -5.0 | -8.7 | -39.7 |
| 801 | ok | 0.12 | 0.4 | 3.27e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -147.4 | -3.4 | -59.8 | -16.3 | 14.6 | 13.6 |
| 802 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.89e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -72.5 | -13.9 | 30.3 | -19.8 | -6.1 | 21.7 |
| 803 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.26e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -35.2 | -14.9 | 7.7 | -15.0 | -9.8 | 16.5 |
| 804 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.24e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -53.9 | -21.8 | 7.3 | -3.6 | -8.5 | -7.8 |
| 805 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.88e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -49.9 | -13.4 | -17.4 | -4.3 | -7.8 | -17.7 |
| 806 | ok | 0.12 | 0.8 | 3.25e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -89.8 | 30.7 | -109.9 | 18.0 | 26.8 | 23.7 |
| 807 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.54e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -69.3 | -0.7 | 14.4 | -26.4 | -8.0 | 15.4 |
| 808 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.11e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -43.3 | -13.6 | 0.5 | -24.6 | -12.4 | 10.2 |
| 809 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.31e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -56.6 | -24.4 | -33.0 | -11.7 | -8.5 | 4.8 |
| 810 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.93e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -96.6 | -15.0 | -37.0 | -13.7 | -7.0 | -1.3 |
| 815 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.24e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -127.4 | -45.9 | -36.6 | -43.0 | 0.2 | -6.1 |
| 866 | ok | 0.12 | 1.0 | 4.87e-02 | 10.1 | 11.5 | 5.7 | 7.1 | -10.9 | -138.0 | 147.5 | 70.3 | 35.2 | 47.6 |
| 867 | ok | 0.12 | 0.7 | 2.50e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -8.1 | -16.2 | 79.0 | 23.4 | 8.9 | 2.4 |
| 868 | ok | 0.12 | 0.7 | 2.63e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -73.0 | -32.6 | -64.5 | 39.4 | 12.7 | -12.9 |
| 869 | ok | 0.12 | 0.9 | 2.22e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -44.1 | -39.6 | -50.6 | 36.7 | 14.3 | -33.0 |
| 870 | ok | 0.12 | 0.7 | 3.51e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -174.0 | -21.6 | -17.9 | 1.4 | 37.8 | -43.5 |
| 877 | ok | 0.12 | 0.9 | 2.47e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -98.9 | -17.6 | 47.9 | -1.8 | 14.0 | -93.4 |
| 878 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.54e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -57.5 | -10.4 | 32.8 | 1.7 | 12.0 | -95.6 |
| 879 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.46e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -55.6 | -10.0 | 32.3 | 11.0 | 7.0 | -64.5 |
| 880 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.73e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -78.0 | -8.9 | 25.1 | 21.3 | 5.0 | -50.7 |
| 881 | ok | 0.12 | 0.7 | 2.08e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -82.4 | 6.9 | 26.5 | 27.0 | 2.0 | -6.9 |
| 882 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.81e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -66.6 | -39.0 | 33.4 | 34.6 | 6.9 | -47.7 |

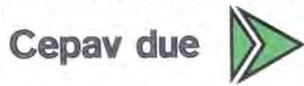
Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
10 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|-----------|--------|
| 883 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.42e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -65.6 | -22.3 | 15.5 | 16.0 | 5.6 | -42.6 |
| 884 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.61e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -55.6 | 6.0 | -7.9 | 23.6 | 1.0 | -37.9 |
| 885 | ok | 0.12 | 0.5 | 2.04e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -99.3 | -11.4 | 15.9 | 26.4 | -0.1 | -7.2 |
| 886 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.48e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -68.1 | -20.6 | 17.3 | 24.9 | 1.6 | -19.0 |
| 887 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.47e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -65.0 | -21.7 | 4.9 | 16.8 | 3.1 | -25.8 |
| 888 | ok | 0.12 | 0.5 | 2.04e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -99.1 | -12.9 | -16.8 | 26.5 | 0.1 | 4.1 |
| 889 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.79e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 0.8 | 36.4 | -17.5 | 35.4 | 7.4 | 48.0 |
| 890 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.42e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -58.6 | -19.0 | -0.2 | -12.2 | -4.69e-03 | 29.3 |
| 891 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.71e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -70.1 | -28.5 | -33.0 | 5.8 | 0.4 | 21.0 |
| 892 | ok | 0.12 | 0.7 | 2.02e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -78.9 | 7.3 | -28.4 | 27.9 | 1.8 | 4.0 |
| 896 | ok | 0.13 | 1.0 | 2.61e-02 | 12.8 | 11.9 | 8.4 | 7.5 | 86.1 | 157.7 | 62.8 | 103.9 | -8.5 | 5.1 |
| Nodo | | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
| | | 0.20 | 1.00 | 0.12 | 15.66 | 26.44 | 11.26 | 22.04 | -459.38 | -249.08 | -236.57 | -104.01 | -45.57 | -95.63 |
| | | | | | | | | | 378.28 | 255.39 | 180.81 | 218.37 | 165.50 | 113.36 |

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|---------|----------|-------|-------|
| | | daN/cm2 | | | | | kN/ m | kN/ m |
| 46 | ok Av | 9.44 | 0.02 | 0.43 | 0.6 | 10.7 | 17.7 | 326.5 |
| 59 | ok Av | 10.57 | 0.02 | 0.48 | 0.6 | 12.0 | 18.3 | 365.3 |
| 64 | ok Av | 8.93 | 0.02 | 0.41 | 0.6 | 10.1 | 18.5 | 308.4 |
| 114 | ok Av | 10.72 | 0.02 | 0.49 | 0.6 | 12.2 | 18.5 | 370.6 |
| 133 | ok Av | 11.00 | 0.02 | 0.50 | 0.4 | 12.5 | 12.3 | 380.3 |
| 258 | ok Av | 8.34 | 0.23 | 0.30 | 5.7 | 7.5 | 174.1 | 229.9 |
| 259 | ok Av | 7.77 | 0.22 | 0.30 | 5.5 | 7.4 | 166.7 | 226.1 |
| 261 | ok | 3.40 | | | | | | |
| 262 | ok | 3.73 | | | | | | |
| 263 | ok Av | 11.58 | 0.01 | 0.53 | 0.3 | 13.1 | 10.5 | 400.4 |
| 264 | ok | 2.34 | | | | | | |
| 265 | ok | 1.76 | | | | | | |
| 266 | ok | 2.06 | | | | | | |
| 267 | ok | 1.90 | | | | | | |
| 268 | ok Av | 7.26 | 0.19 | 0.29 | 4.8 | 7.2 | 144.8 | 218.5 |
| 269 | ok Av | 4.11 | 0.01 | 0.19 | 0.3 | 4.7 | 9.7 | 142.0 |
| 270 | ok Av | 10.13 | 6.40e-03 | 0.46 | 0.2 | 11.5 | 4.8 | 350.4 |
| 271 | ok | 0.90 | | | | | | |
| 272 | ok | 1.08 | | | | | | |
| 273 | ok Av | 10.86 | 0.24 | 0.44 | 5.9 | 10.8 | 179.6 | 330.1 |
| 274 | ok | 3.66 | | | | | | |
| 275 | ok Av | 8.43 | 0.01 | 0.38 | 0.3 | 9.6 | 8.1 | 291.5 |
| 276 | ok | 0.78 | | | | | | |
| 277 | ok | 1.00 | | | | | | |
| 278 | ok Av | 10.88 | 0.16 | 0.47 | 4.0 | 11.7 | 120.9 | 356.6 |
| 279 | ok | 3.65 | | | | | | |
| 280 | ok Av | 7.55 | 0.01 | 0.34 | 0.3 | 8.6 | 8.3 | 261.2 |
| 281 | ok | 0.97 | | | | | | |
| 282 | ok | 1.09 | | | | | | |
| 283 | ok Av | 9.27 | 0.22 | 0.42 | 5.6 | 10.5 | 169.8 | 320.6 |
| 284 | ok | 3.34 | | | | | | |
| 285 | ok | 0.97 | | | | | | |
| 286 | ok | 1.36 | | | | | | |
| 287 | ok | 3.51 | | | | | | |
| 288 | ok | 1.90 | | | | | | |
| 289 | ok Av | 4.16 | 8.15e-03 | 0.19 | 0.2 | 4.7 | 6.2 | 143.8 |
| 290 | ok | 1.15 | | | | | | |
| 291 | ok | 1.24 | | | | | | |
| 292 | ok | 1.48 | | | | | | |
| 293 | ok | 1.13 | | | | | | |
| 294 | ok Av | 6.52 | 0.24 | 0.17 | 6.1 | 4.3 | 185.4 | 129.9 |
| 295 | ok Av | 6.74 | 0.27 | 0.30 | 6.8 | 7.4 | 206.5 | 225.8 |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



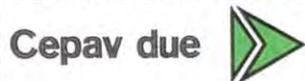
GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
11 di 46

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|----------|----------|-------|-------|
| 296 | ok | 1.44 | | | | | | |
| 297 | ok | 3.62 | | | | | | |
| 298 | ok | 0.75 | | | | | | |
| 299 | ok | 1.05 | | | | | | |
| 300 | ok Av | 8.10 | 0.17 | 0.36 | 4.3 | 9.0 | 131.4 | 272.8 |
| 301 | ok | 2.06 | | | | | | |
| 302 | ok Av | 5.26 | 6.08e-03 | 0.24 | 0.2 | 6.0 | 4.6 | 182.1 |
| 303 | ok | 0.62 | | | | | | |
| 304 | ok | 1.05 | | | | | | |
| 305 | ok Av | 8.94 | 0.18 | 0.36 | 4.6 | 9.1 | 139.4 | 276.2 |
| 306 | ok | 2.64 | | | | | | |
| 307 | ok Av | 6.78 | 8.02e-03 | 0.31 | 0.2 | 7.7 | 6.1 | 234.7 |
| 308 | ok | 1.25 | | | | | | |
| 309 | ok | 1.20 | | | | | | |
| 310 | ok Av | 8.60 | 0.25 | 0.30 | 6.2 | 7.5 | 189.2 | 229.7 |
| 311 | ok | 3.40 | | | | | | |
| 312 | ok | 1.48 | | | | | | |
| 313 | ok Av | 5.22 | 0.03 | 0.24 | 0.6 | 5.9 | 19.3 | 179.6 |
| 314 | ok | 1.15 | | | | | | |
| 315 | ok | 1.34 | | | | | | |
| 316 | ok | 1.50 | | | | | | |
| 317 | ok | 1.22 | | | | | | |
| 318 | ok Av | 6.49 | 0.25 | 0.16 | 6.2 | 4.0 | 189.4 | 121.2 |
| 319 | ok Av | 6.99 | 0.26 | 0.19 | 6.4 | 4.8 | 193.4 | 146.3 |
| 320 | ok | 0.84 | | | | | | |
| 321 | ok | 2.36 | | | | | | |
| 322 | ok | 0.69 | | | | | | |
| 323 | ok | 1.04 | | | | | | |
| 324 | ok Av | 6.78 | 0.17 | 0.26 | 4.4 | 6.6 | 132.6 | 200.0 |
| 325 | ok | 0.95 | | | | | | |
| 326 | ok | 2.53 | | | | | | |
| 327 | ok | 0.62 | | | | | | |
| 328 | ok | 1.04 | | | | | | |
| 329 | ok Av | 7.13 | 0.18 | 0.27 | 4.4 | 6.8 | 133.8 | 207.2 |
| 330 | ok | 1.60 | | | | | | |
| 331 | ok Av | 4.16 | 0.01 | 0.19 | 0.4 | 4.7 | 11.1 | 143.6 |
| 332 | ok | 1.32 | | | | | | |
| 333 | ok | 1.22 | | | | | | |
| 334 | ok Av | 7.17 | 0.25 | 0.21 | 6.3 | 5.1 | 193.3 | 155.3 |
| 335 | ok | 2.94 | | | | | | |
| 336 | ok | 2.08 | | | | | | |
| 337 | ok Av | 6.87 | 0.02 | 0.31 | 0.6 | 7.8 | 17.6 | 237.1 |
| 338 | ok | 1.35 | | | | | | |
| 339 | ok | 1.46 | | | | | | |
| 340 | ok | 1.76 | | | | | | |
| 341 | ok | 1.44 | | | | | | |
| 342 | ok Av | 9.16 | 0.26 | 0.33 | 6.4 | 8.2 | 194.7 | 250.6 |
| 343 | ok Av | 8.11 | 0.21 | 0.30 | 5.3 | 7.5 | 162.9 | 228.5 |
| 344 | ok | 1.74 | | | | | | |
| 345 | ok Av | 4.20 | 1.21e-03 | 0.19 | 3.01e-02 | 4.8 | 0.9 | 145.3 |
| 346 | ok | 0.68 | | | | | | |
| 347 | ok | 1.05 | | | | | | |
| 348 | ok Av | 8.59 | 0.17 | 0.35 | 4.3 | 8.7 | 131.7 | 266.5 |
| 349 | ok | 1.25 | | | | | | |
| 350 | ok | 2.55 | | | | | | |
| 351 | ok | 0.68 | | | | | | |
| 352 | ok | 1.04 | | | | | | |
| 353 | ok Av | 7.92 | 0.18 | 0.35 | 4.4 | 8.8 | 134.2 | 267.0 |
| 354 | ok | 1.75 | | | | | | |
| 355 | ok | 2.90 | | | | | | |
| 356 | ok | 1.25 | | | | | | |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
12 di 46

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|-------------|-------|----------------|-----------------|------------------|----------------|-----------------|-------------|--------------|
| 357 | ok | 1.14 | | | | | | |
| 358 | ok Av | 6.70 | 0.28 | 0.29 | 7.0 | 7.3 | 212.5 | 221.7 |
| 372 | ok Av | 5.04 | 0.23 | 0.04 | 5.7 | 0.9 | 173.7 | 26.6 |
| 378 | ok | 1.53 | | | | | | |
| 379 | ok | 1.89 | | | | | | |
| 380 | ok | 1.26 | | | | | | |
| 381 | ok | 1.10 | | | | | | |
| 790 | ok | 1.85 | | | | | | |
| 791 | ok | 1.91 | | | | | | |
| 792 | ok | 1.81 | | | | | | |
| 793 | ok | 1.84 | | | | | | |
| 794 | ok | 1.77 | | | | | | |
| 795 | ok | 1.90 | | | | | | |
| 796 | ok | 2.03 | | | | | | |
| 797 | ok | 1.66 | | | | | | |
| 798 | ok | 1.80 | | | | | | |
| 799 | ok | 1.77 | | | | | | |
| 800 | ok | 1.58 | | | | | | |
| 801 | ok | 2.03 | | | | | | |
| 802 | ok | 1.53 | | | | | | |
| 803 | ok | 1.75 | | | | | | |
| 804 | ok | 1.75 | | | | | | |
| 805 | ok | 1.55 | | | | | | |
| 806 | ok | 2.18 | | | | | | |
| 807 | ok | 1.57 | | | | | | |
| 808 | ok | 1.73 | | | | | | |
| 809 | ok | 1.80 | | | | | | |
| 810 | ok | 1.69 | | | | | | |
| 815 | ok | 1.62 | | | | | | |
| 866 | ok Av | 6.31 | 0.14 | 0.25 | 3.6 | 6.2 | 108.9 | 189.1 |
| 867 | ok Av | 4.59 | 0.13 | 0.17 | 3.2 | 4.1 | 97.7 | 125.0 |
| 868 | ok Av | 4.64 | 0.12 | 0.17 | 3.1 | 4.3 | 93.3 | 130.9 |
| 869 | ok Av | 5.25 | 0.12 | 0.21 | 2.9 | 5.2 | 89.7 | 158.1 |
| 870 | ok | 3.64 | | | | | | |
| 877 | ok Av | 4.61 | 0.03 | 0.21 | 0.8 | 5.2 | 23.1 | 158.0 |
| 878 | ok Av | 5.91 | 0.06 | 0.26 | 1.5 | 6.5 | 46.8 | 199.1 |
| 879 | ok Av | 6.18 | 0.05 | 0.28 | 1.3 | 6.9 | 38.7 | 210.4 |
| 880 | ok Av | 5.26 | 9.56e-03 | 0.24 | 0.2 | 6.0 | 7.2 | 181.8 |
| 881 | ok Av | 4.43 | 0.03 | 0.20 | 0.7 | 5.0 | 20.3 | 152.1 |
| 882 | ok Av | 5.71 | 0.07 | 0.26 | 1.8 | 6.4 | 54.5 | 194.0 |
| 883 | ok Av | 5.87 | 0.07 | 0.26 | 1.7 | 6.4 | 52.4 | 196.3 |
| 884 | ok Av | 5.37 | 0.08 | 0.23 | 2.0 | 5.8 | 61.1 | 175.6 |
| 885 | ok Av | 4.46 | 0.08 | 0.19 | 2.0 | 4.6 | 61.9 | 141.4 |
| 886 | ok Av | 4.92 | 0.07 | 0.21 | 1.7 | 5.3 | 52.9 | 161.9 |
| 887 | ok Av | 5.11 | 0.07 | 0.22 | 1.7 | 5.5 | 53.2 | 168.6 |
| 888 | ok Av | 4.74 | 0.09 | 0.20 | 2.1 | 4.9 | 65.1 | 150.7 |
| 889 | ok Av | 5.31 | 0.07 | 0.23 | 1.8 | 5.8 | 54.4 | 175.4 |
| 890 | ok Av | 5.87 | 0.07 | 0.26 | 1.7 | 6.5 | 50.6 | 196.7 |
| 891 | ok Av | 5.73 | 0.07 | 0.26 | 1.8 | 6.4 | 54.4 | 195.4 |
| 892 | ok Av | 4.51 | 0.09 | 0.20 | 2.3 | 5.1 | 70.4 | 154.7 |
| 896 | ok Av | 6.91 | 0.10 | 0.31 | 2.4 | 7.8 | 73.2 | 237.5 |
| Nodo | | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
| | | 11.58 | 0.28 | 0.53 | 6.98 | 13.14 | 212.50 | 400.42 |

| Macro Setto | Spessore | Id Materiale | Id Criterio | Progettazione |
|-------------|----------|--------------|-------------|----------------------------------|
| | cm | | | |
| 2 | 40.00 | 1 | 1 | Singolo elemento NON DISSIPATIVO |

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
13 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|---------|--------|---------|---------|--------|--------|
| | | | | | | | | | kN/ m | kN/ m | kN/ m | kN | kN | kN |
| 136 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.96e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -74.7 | 115.5 | 29.4 | 5.3 | 54.6 | -11.0 |
| 359 | ok | 0.12 | 0.9 | 2.25e-02 | 10.1 | 10.9 | 5.7 | 6.5 | -95.7 | 104.2 | -30.6 | 14.2 | 63.8 | -14.1 |
| 360 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.38e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 43.2 | -15.6 | -39.7 | 5.2 | -4.0 | -8.8 |
| 361 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.23e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 28.5 | 41.5 | -19.6 | -2.0 | 5.9 | 0.1 |
| 362 | ok | 0.12 | 0.9 | 3.52e-02 | 10.1 | 10.5 | 5.7 | 6.1 | -139.2 | 52.8 | -91.6 | 15.6 | 64.8 | -13.0 |
| 363 | ok | 0.12 | 0.4 | 5.37e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 123.4 | -7.6 | -45.4 | 4.1 | -4.6 | -11.2 |
| 364 | ok | 0.12 | 0.9 | 4.71e-02 | 10.1 | 10.6 | 5.7 | 6.2 | -170.9 | 62.3 | -133.5 | 13.5 | 60.4 | -14.8 |
| 365 | ok | 0.12 | 0.4 | 4.87e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 214.4 | -3.0 | -52.9 | -4.7 | -4.3 | -9.6 |
| 366 | ok | 0.12 | 0.9 | 0.2 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -730.3 | -15.9 | -252.7 | 86.2 | 24.7 | -41.2 |
| 367 | ok | 0.21 | 1.0 | 1.82e-03 | 28.9 | 10.1 | 24.5 | 5.7 | 905.7 | 57.2 | -145.6 | -158.0 | -32.4 | 83.8 |
| 811 | ok | 0.12 | 0.9 | 6.01e-02 | 10.1 | 11.0 | 5.7 | 6.6 | -225.2 | 128.6 | -169.5 | 10.3 | 51.5 | -13.2 |
| 812 | ok | 0.12 | 0.7 | 9.09e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 343.0 | 13.5 | -84.3 | -19.9 | -4.5 | -4.4 |
| 865 | ok | 0.12 | 0.7 | 8.65e-02 | 10.1 | 11.1 | 5.7 | 6.7 | -376.4 | 230.4 | -193.4 | -19.9 | 20.2 | 7.6 |
| 893 | ok | 0.14 | 1.0 | 3.58e-03 | 15.8 | 10.1 | 11.4 | 5.7 | 523.1 | 30.6 | -80.0 | -26.6 | 16.5 | -7.9 |
| | | | | | | | | | | | | | | |
| Nodo | | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
| | | | | | | | | | -730.31 | -15.88 | -252.70 | -157.98 | -32.44 | -41.22 |
| | | 0.21 | 0.99 | 0.16 | 28.88 | 11.13 | 24.48 | 6.73 | 905.68 | 230.37 | 29.39 | 86.16 | 64.75 | 83.77 |

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|---------|----------|--------|--------|
| | | daN/cm2 | | | | | kN/ m | kN/ m |
| 136 | ok | 2.23 | | | | | | |
| 359 | ok | 2.68 | | | | | | |
| 360 | ok | 0.83 | | | | | | |
| 361 | ok | 1.27 | | | | | | |
| 362 | ok | 1.66 | | | | | | |
| 363 | ok | 1.46 | | | | | | |
| 364 | ok | 1.42 | | | | | | |
| 365 | ok | 1.86 | | | | | | |
| 366 | ok Av | 4.38 | 0.16 | 0.17 | 3.9 | 4.2 | 119.5 | 128.3 |
| 367 | ok | 4.01 | | | | | | |
| 811 | ok | 1.64 | | | | | | |
| 812 | ok | 2.01 | | | | | | |
| 865 | ok | 2.93 | | | | | | |
| 893 | ok Av | 4.37 | 0.07 | 0.19 | 1.8 | 4.8 | 55.8 | 146.0 |
| | | | | | | | | |
| Nodo | | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
| | | 4.38 | 0.16 | 0.19 | 3.92 | 4.79 | 119.47 | 146.02 |

| Macro Setto | Spessore | Id Materiale | Id Criterio | Progettazione |
|-------------|----------|--------------|-------------|----------------------------------|
| | cm | | | |
| 3 | 40.00 | 1 | 1 | Singolo elemento NON DISSIPATIVO |

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|--------|--------|--------|-------|--------|-------|
| | | | | | | | | | kN/ m | kN/ m | kN/ m | kN | kN | kN |
| 45 | ok | 0.12 | 0.9 | 9.37e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -317.4 | -152.9 | -191.2 | 19.6 | -75.1 | 26.8 |
| 58 | ok | 0.12 | 0.9 | 9.35e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -370.9 | -156.7 | 160.4 | 35.3 | -68.7 | -27.6 |
| 63 | ok | 0.18 | 1.0 | 1.81e-02 | 23.8 | 10.1 | 19.4 | 5.7 | -64.5 | 29.6 | -44.7 | -26.0 | -238.2 | 9.1 |
| 113 | ok | 0.13 | 1.0 | 7.80e-02 | 12.4 | 10.1 | 8.0 | 5.7 | -271.3 | -118.1 | 171.1 | 10.8 | -73.9 | -19.8 |
| 137 | ok | 0.12 | 1.0 | 7.31e-02 | 10.9 | 10.1 | 6.5 | 5.7 | -233.3 | -156.1 | -160.4 | 8.6 | -60.1 | 23.5 |
| 257 | ok | 0.12 | 0.2 | 7.55e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -377.1 | -70.2 | 22.0 | 24.6 | -17.9 | 11.5 |
| 260 | ok | 0.12 | 0.9 | 6.81e-04 | 10.1 | 10.3 | 5.7 | 5.9 | 222.9 | 39.8 | 72.5 | 42.7 | -5.0 | 50.3 |
| 382 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.70e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -63.6 | 9.8 | -22.9 | -27.6 | -1.9 | -3.5 |
| 383 | ok | 0.12 | 0.9 | 5.15e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -211.5 | 25.2 | -76.7 | 18.4 | -39.1 | 33.6 |
| 384 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.68e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -39.2 | 18.3 | 13.6 | 11.9 | 38.5 | 42.6 |
| 385 | ok | 0.12 | 0.9 | 2.28e-02 | 10.1 | 10.5 | 5.7 | 6.1 | 121.1 | 138.8 | -118.7 | -11.8 | 28.1 | 22.2 |
| 386 | ok | 0.12 | 0.4 | 3.71e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -180.0 | 37.9 | 4.7 | 17.5 | -19.9 | 33.2 |



Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
14 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|--------|-------|-------|--------|--------|-------|
| 387 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.16e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -2.5 | -12.0 | 5.7 | 20.1 | 33.6 | 46.4 |
| 388 | ok | 0.12 | 0.4 | 3.20e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -141.2 | 27.2 | 50.4 | 9.6 | -14.4 | 35.6 |
| 389 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.41e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -35.1 | -13.4 | 14.5 | 18.4 | 29.0 | 45.4 |
| 390 | ok | 0.12 | 1.0 | 2.86e-02 | 11.4 | 10.1 | 7.0 | 5.7 | -139.5 | -11.7 | 8.7 | -83.1 | -29.1 | 45.6 |
| 391 | ok | 0.12 | 1.0 | 4.62e-03 | 10.1 | 11.3 | 5.7 | 6.9 | 4.0 | 42.9 | 12.5 | 10.1 | 42.7 | 71.9 |
| 392 | ok | 0.12 | 0.8 | 4.72e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -14.7 | 42.3 | 22.4 | 0.1 | 46.1 | 35.0 |
| 393 | ok | 0.12 | 0.9 | 7.43e-03 | 10.1 | 10.4 | 5.7 | 6.0 | -12.6 | 23.7 | 29.2 | 19.7 | 36.1 | 62.8 |
| 394 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.02e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -30.5 | 10.2 | 34.6 | 20.7 | 28.3 | 62.4 |
| 395 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.38e-02 | 11.7 | 10.1 | 7.3 | 5.7 | -61.4 | -10.0 | 21.9 | -52.3 | -27.2 | 63.5 |
| 396 | ok | 0.13 | 1.0 | 4.81e-03 | 10.1 | 11.8 | 5.7 | 7.4 | -5.2 | 56.8 | 21.6 | 6.9 | 29.8 | 88.4 |
| 397 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.87e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 0.2 | 83.1 | 20.2 | 1.8 | 31.9 | 44.7 |
| 398 | ok | 0.12 | 0.9 | 7.74e-03 | 10.1 | 11.0 | 5.7 | 6.6 | -12.5 | 41.7 | 34.7 | 15.5 | 26.2 | 77.8 |
| 399 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.05e-02 | 10.1 | 10.7 | 5.7 | 6.3 | -31.3 | 20.0 | 38.7 | 18.0 | 22.0 | 78.6 |
| 400 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.36e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -39.1 | -10.7 | 26.1 | -79.1 | 13.4 | 27.2 |
| 401 | ok | 0.12 | 1.0 | 4.29e-03 | 11.6 | 10.1 | 7.2 | 5.7 | -8.8 | 87.6 | -2.9 | -2.6 | -29.2 | 86.9 |
| 402 | ok | 0.12 | 0.9 | 4.75e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 33.9 | 147.2 | 34.6 | 14.4 | -15.7 | 51.8 |
| 403 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.03e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -27.8 | 54.7 | 18.5 | -0.3 | -17.8 | 79.6 |
| 404 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.66e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -57.4 | 39.3 | 7.7 | 5.0 | -13.8 | 78.5 |
| 405 | ok | 0.12 | 0.7 | 2.16e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -94.4 | -16.2 | 34.2 | 39.5 | -21.2 | 62.1 |
| 406 | ok | 0.17 | 1.0 | 2.16e-02 | 22.0 | 10.1 | 17.6 | 5.7 | -74.3 | 68.5 | -68.9 | -42.2 | -203.7 | 32.9 |
| 407 | ok | 0.15 | 1.0 | 2.01e-02 | 18.3 | 10.1 | 13.9 | 5.7 | -81.4 | 90.3 | -49.5 | -33.7 | -156.5 | 32.5 |
| 408 | ok | 0.14 | 1.0 | 2.12e-02 | 15.4 | 10.1 | 11.0 | 5.7 | -97.2 | 83.9 | -35.7 | -25.3 | -120.1 | 34.2 |
| 409 | ok | 0.12 | 0.7 | 6.21e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -284.4 | 63.3 | -94.2 | 25.1 | -44.2 | 20.1 |
| 410 | ok | 0.12 | 0.4 | 2.59e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -3.7 | 48.0 | -2.0 | 9.3 | 20.4 | 2.3 |
| 411 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.92e-02 | 10.1 | 11.9 | 5.7 | 7.5 | 116.4 | 8.1 | -64.5 | -11.9 | 20.2 | -5.3 |
| 412 | ok | 0.12 | 0.3 | 4.26e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -206.9 | 30.2 | 8.3 | 22.1 | -23.8 | 11.3 |
| 413 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.36e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -26.4 | -40.1 | 2.2 | 17.4 | 14.6 | 3.0 |
| 414 | ok | 0.12 | 0.3 | 3.51e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -154.0 | 19.5 | 55.9 | 11.3 | -18.8 | 11.5 |
| 415 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.51e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -28.0 | -22.7 | 10.0 | 16.8 | 14.0 | 5.5 |
| 416 | ok | 0.12 | 0.8 | 4.73e-04 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 245.3 | 30.5 | -28.4 | 52.7 | 16.1 | -20.7 |
| 417 | ok | 0.12 | 1.0 | 3.15e-02 | 10.6 | 10.1 | 6.2 | 5.7 | -158.8 | -15.7 | -5.9 | -124.9 | -30.4 | 42.7 |
| 418 | ok | 0.12 | 0.5 | 8.18e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -20.3 | -34.2 | 7.0 | 9.7 | 33.7 | 17.4 |
| 419 | ok | 0.12 | 0.6 | 6.74e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 45.2 | 38.6 | -46.9 | -2.2 | 38.4 | 8.7 |
| 420 | ok | 0.12 | 0.4 | 7.50e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -22.4 | -18.8 | 19.3 | 14.9 | 22.8 | 8.5 |
| 421 | ok | 0.12 | 0.4 | 9.93e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -37.1 | -20.8 | 23.7 | 15.0 | 16.7 | 8.7 |
| 422 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.51e-02 | 12.1 | 10.1 | 7.7 | 5.7 | -67.6 | -18.0 | 21.0 | -69.9 | -19.4 | 48.0 |
| 423 | ok | 0.12 | 0.6 | 4.79e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -15.3 | -20.4 | -0.5 | 7.5 | 24.4 | 27.4 |
| 424 | ok | 0.12 | 0.6 | 5.67e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 32.7 | 40.2 | 39.2 | -0.8 | 28.1 | 13.3 |
| 425 | ok | 0.12 | 0.6 | 6.81e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -13.1 | -13.3 | -5.5 | 12.0 | 19.1 | 29.5 |
| 426 | ok | 0.12 | 0.5 | 9.06e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -25.1 | -13.4 | 10.8 | 14.4 | 16.1 | 23.1 |
| 427 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.45e-02 | 10.7 | 10.1 | 6.3 | 5.7 | -64.3 | -19.6 | 11.1 | -62.5 | -22.1 | 78.0 |
| 428 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.92e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 17.6 | -39.7 | 32.4 | 6.7 | 12.1 | 48.8 |
| 429 | ok | 0.12 | 0.8 | 2.20e-02 | 10.1 | 10.5 | 5.7 | 6.1 | 133.3 | 122.7 | 118.5 | -6.8 | 35.9 | 27.8 |
| 430 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.16e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -10.2 | -26.6 | -0.2 | 17.5 | 8.5 | 44.7 |
| 431 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.35e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -23.8 | -15.3 | -0.4 | 17.1 | 10.6 | 40.6 |
| 432 | ok | 0.12 | 0.8 | 2.93e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -138.1 | -14.3 | 13.8 | -108.0 | -7.4 | -9.4 |
| 433 | ok | 0.12 | 0.7 | 6.30e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -348.3 | 17.1 | 90.5 | 41.7 | -40.1 | -17.4 |
| 434 | ok | 0.12 | 0.4 | 2.51e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -3.5 | 48.3 | -3.3 | 8.9 | 14.5 | -22.5 |
| 435 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.77e-02 | 10.1 | 12.4 | 5.7 | 8.0 | 132.9 | 90.0 | -76.6 | -13.0 | -2.0 | -23.7 |
| 436 | ok | 0.12 | 0.3 | 4.34e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -250.9 | -0.2 | -27.5 | 36.9 | -17.2 | 2.5 |
| 437 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.26e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -54.8 | -24.1 | 25.5 | 24.1 | 2.3 | -21.1 |
| 438 | ok | 0.12 | 0.3 | 3.59e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -188.0 | 2.5 | 5.8 | 27.4 | -13.4 | 2.0 |
| 439 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.46e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -69.3 | -21.5 | 20.8 | 26.6 | 7.0 | -18.6 |
| 440 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.34e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 244.3 | 30.9 | 29.0 | 54.2 | 15.3 | 22.3 |
| 441 | ok | 0.12 | 0.9 | 3.18e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -158.9 | -13.6 | -10.3 | -115.4 | -20.0 | 27.7 |
| 442 | ok | 0.12 | 0.4 | 7.07e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -19.1 | -31.5 | 5.1 | 9.4 | 31.8 | -9.1 |
| 443 | ok | 0.12 | 0.6 | 6.58e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 44.1 | 38.2 | -45.7 | -1.8 | 36.8 | -4.4 |
| 444 | ok | 0.12 | 0.4 | 6.98e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -18.5 | -13.2 | 2.1 | 17.8 | 12.5 | -14.9 |
| 445 | ok | 0.12 | 0.3 | 9.37e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -30.6 | -14.8 | -2.8 | 23.6 | 13.6 | -14.3 |
| 446 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.46e-02 | 10.4 | 10.1 | 6.0 | 5.7 | -65.4 | -13.5 | 0.9 | -52.9 | -10.4 | -47.0 |
| 447 | ok | 0.12 | 0.4 | 7.28e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -18.8 | -32.0 | -6.1 | 9.4 | 32.0 | 10.7 |

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
15 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|--------|--------|----------|--------|-------|--------|
| 448 | ok | 0.12 | 0.6 | 6.62e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 41.7 | 46.9 | 44.9 | -1.4 | 27.1 | 3.4 |
| 449 | ok | 0.12 | 0.4 | 7.03e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -23.5 | -8.6 | 11.0 | 15.5 | 20.6 | 6.4 |
| 450 | ok | 0.12 | 0.3 | 9.36e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -25.3 | -13.3 | 8.7 | 14.4 | 15.2 | 5.8 |
| 451 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.46e-02 | 10.2 | 10.1 | 5.8 | 5.7 | -72.8 | -12.8 | -5.3 | -76.8 | -13.6 | -39.5 |
| 452 | ok | 0.12 | 0.5 | 2.43e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 79.0 | -109.4 | 29.5 | 5.8 | 15.7 | 33.5 |
| 453 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.78e-02 | 10.1 | 12.6 | 5.7 | 8.2 | 173.3 | 146.3 | 143.0 | -12.2 | 33.5 | 12.6 |
| 454 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.20e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -5.7 | -35.7 | -4.2 | 18.1 | 8.8 | 20.9 |
| 455 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.42e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -24.3 | -22.6 | -7.4 | 17.1 | 10.3 | 17.0 |
| 456 | ok | 0.12 | 0.9 | 3.22e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -152.6 | -12.9 | 11.6 | -116.5 | -19.4 | -26.1 |
| 457 | ok | 0.12 | 0.9 | 5.49e-02 | 11.1 | 10.1 | 6.7 | 5.7 | -238.2 | 47.3 | 56.9 | 16.7 | -61.1 | -20.6 |
| 458 | ok | 0.12 | 0.5 | 2.00e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -45.0 | -0.4 | 13.0 | 15.5 | 11.5 | -29.1 |
| 459 | ok | 0.13 | 0.5 | 2.24e-02 | 10.1 | 12.0 | 5.7 | 7.6 | 145.9 | 137.1 | -127.3 | -6.7 | 14.1 | -15.1 |
| 460 | ok | 0.12 | 0.6 | 3.89e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -183.0 | 47.5 | -33.9 | 10.6 | -41.2 | -18.3 |
| 461 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.04e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -1.7 | -20.1 | -3.1 | 12.7 | -0.1 | -34.1 |
| 462 | ok | 0.12 | 0.5 | 3.31e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -131.2 | 36.2 | -81.7 | -2.2 | -32.4 | -19.9 |
| 463 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.16e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -11.2 | -6.3 | -4.9 | 10.1 | 4.0 | -31.1 |
| 464 | ok | 0.14 | 1.0 | 3.05e-03 | 10.1 | 15.7 | 5.7 | 11.3 | 384.9 | 65.0 | -60.5 | 103.8 | 31.5 | 41.5 |
| 465 | ok | 0.12 | 0.8 | 2.99e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -133.5 | -6.0 | -31.3 | -103.4 | -7.7 | 15.5 |
| 466 | ok | 0.12 | 0.5 | 4.87e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -15.9 | -21.8 | 2.8 | 8.0 | 28.8 | -31.2 |
| 467 | ok | 0.12 | 0.6 | 6.18e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 34.7 | 27.3 | -39.6 | -1.1 | 33.0 | -15.5 |
| 468 | ok | 0.12 | 0.5 | 6.04e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -11.6 | -11.7 | 4.6 | 12.5 | 20.2 | -17.8 |
| 469 | ok | 0.12 | 0.4 | 8.12e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -29.2 | -9.6 | 6.83e-02 | 26.1 | 14.9 | -5.9 |
| 470 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.36e-02 | 10.6 | 10.1 | 6.2 | 5.7 | -57.0 | -16.6 | -17.0 | -62.9 | -20.6 | -75.7 |
| 471 | ok | 0.12 | 0.5 | 8.06e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -20.5 | -34.6 | -7.9 | 9.1 | 31.8 | -13.2 |
| 472 | ok | 0.12 | 0.6 | 6.94e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -6.0 | 25.9 | -20.8 | 1.3 | 29.3 | 3.8 |
| 473 | ok | 0.12 | 0.4 | 7.40e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -22.1 | -16.5 | -19.6 | 15.1 | 22.3 | -7.5 |
| 474 | ok | 0.12 | 0.3 | 9.91e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -36.7 | -19.1 | -24.4 | 15.3 | 16.4 | -8.0 |
| 475 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.49e-02 | 12.0 | 10.1 | 7.6 | 5.7 | -59.5 | -5.0 | -10.8 | -78.9 | -7.9 | 50.6 |
| 476 | ok | 0.12 | 0.4 | 2.55e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -52.0 | -29.0 | -21.0 | 10.4 | 17.4 | 5.6 |
| 477 | ok | 0.12 | 0.7 | 3.00e-02 | 10.1 | 12.1 | 5.7 | 7.7 | 176.3 | 147.5 | 146.9 | -14.2 | 33.6 | -0.4 |
| 478 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.34e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -63.4 | -36.9 | -31.2 | 16.9 | 13.4 | 3.8 |
| 479 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.49e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -47.1 | -11.7 | -26.9 | 25.3 | 4.2 | 6.6 |
| 480 | ok | 0.12 | 1.0 | 3.21e-02 | 10.4 | 10.1 | 6.0 | 5.7 | -153.0 | -14.2 | 7.1 | -126.2 | -29.6 | -40.8 |
| 494 | ok | 0.12 | 0.9 | 2.09e-02 | 10.1 | 12.8 | 5.7 | 8.4 | -19.1 | 219.7 | -146.3 | -46.2 | 41.7 | 16.7 |
| 500 | ok | 0.12 | 0.2 | 3.69e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 74.7 | -73.3 | 22.0 | -2.2 | -10.0 | 6.2 |
| 501 | ok | 0.12 | 0.6 | 3.07e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 82.4 | 199.9 | 80.7 | -9.5 | 9.4 | -3.5 |
| 502 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.00e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 1.1 | -16.1 | 8.6 | 7.2 | -4.8 | -3.2 |
| 503 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.39e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -85.0 | -4.3 | -16.6 | 33.3 | -4.1 | -4.6 |
| 504 | ok | 0.17 | 1.0 | 4.11e-02 | 21.8 | 10.1 | 17.4 | 5.7 | -192.9 | -66.1 | -18.2 | -218.0 | -44.5 | -113.2 |
| 816 | ok | 0.12 | 0.4 | 2.63e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -82.8 | 10.9 | 78.0 | -5.6 | -12.7 | 37.9 |
| 817 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.57e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -25.7 | -4.7 | 24.2 | 7.3 | 20.7 | 43.0 |
| 818 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.25e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -29.3 | 3.9 | 37.7 | 9.1 | 17.7 | 61.9 |
| 819 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.30e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -40.6 | 5.6 | 39.9 | 11.7 | 15.4 | 78.8 |
| 820 | ok | 0.12 | 0.8 | 2.30e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -96.8 | 17.7 | 48.4 | 8.3 | -2.6 | 84.8 |
| 821 | ok | 0.13 | 1.0 | 2.48e-02 | 12.4 | 10.1 | 8.0 | 5.7 | -114.2 | 69.0 | -17.0 | -17.6 | -83.8 | 37.0 |
| 822 | ok | 0.12 | 0.3 | 2.78e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -88.2 | 2.9 | 82.9 | -5.2 | -16.0 | 12.8 |
| 823 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.60e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -56.1 | -15.0 | 18.1 | 3.3 | 11.5 | 5.1 |
| 824 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.20e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -49.2 | -23.1 | 12.3 | 5.8 | 9.5 | 8.7 |
| 825 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.15e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -49.5 | -16.1 | 12.9 | 3.9 | 9.5 | 23.0 |
| 826 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.49e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -31.2 | -5.5 | -3.3 | 4.7 | 8.8 | 39.9 |
| 827 | ok | 0.12 | 0.3 | 2.85e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -89.2 | 3.2 | -86.0 | -5.0 | -16.1 | -11.1 |
| 828 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.56e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -76.0 | -16.0 | 17.9 | 22.3 | 5.0 | -16.8 |
| 829 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.15e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -45.0 | -15.9 | -4.1 | 22.0 | 9.6 | -13.6 |
| 830 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.15e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -51.2 | -17.1 | 8.2 | 3.5 | 8.7 | 5.9 |
| 831 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.55e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -34.0 | -10.2 | -11.5 | 3.8 | 8.2 | 16.4 |
| 832 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.84e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -57.4 | 19.2 | -113.7 | -19.6 | -27.6 | -23.1 |
| 833 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.22e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -25.8 | 9.1 | 1.3 | -2.6 | 6.1 | -32.6 |
| 834 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.07e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -41.9 | -12.8 | -1.7 | 24.9 | 10.6 | -7.3 |
| 835 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.21e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -49.4 | -13.8 | -26.8 | 6.1 | 8.9 | -8.9 |
| 836 | ok | 0.12 | 0.2 | 1.60e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -79.2 | -16.2 | -28.9 | 24.6 | 8.0 | 5.9 |
| 841 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.84e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -105.9 | -36.4 | -28.5 | 40.6 | -0.3 | 5.5 |



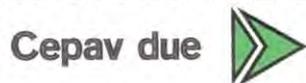
Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
16 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|-------------|-------|------------|--------------|-----------------|---------------|---------------|----------------|----------------|------------|------------|-------------|------------|------------|-------------|
| 871 | ok | 0.12 | 0.7 | 3.63e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -181.7 | 14.0 | -10.9 | -2.0 | -43.4 | 37.0 |
| 872 | ok | 0.12 | 0.8 | 2.11e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -43.6 | -39.5 | -50.8 | -37.2 | -14.3 | 33.2 |
| 873 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.41e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 20.1 | -26.3 | 89.5 | -52.6 | -13.8 | 6.5 |
| 874 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.31e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 58.0 | -24.6 | 81.5 | -45.4 | -12.5 | -11.3 |
| 875 | ok | 0.12 | 1.0 | 4.83e-02 | 11.4 | 10.1 | 7.0 | 5.7 | 19.0 | -136.4 | 152.3 | -71.2 | -35.5 | -47.7 |
| 897 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.72e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -77.6 | -8.8 | 24.9 | -21.5 | -5.1 | 51.0 |
| 898 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.46e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -55.5 | -10.0 | 32.1 | -11.2 | -7.1 | 64.8 |
| 899 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.64e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -54.0 | -5.4 | 44.9 | 0.4 | -12.4 | 95.7 |
| 900 | ok | 0.12 | 0.8 | 2.96e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -104.3 | -19.2 | 72.8 | 1.9 | -14.4 | 91.9 |
| 901 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.69e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -84.5 | -22.4 | 15.0 | -21.7 | -1.6 | 20.5 |
| 902 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.67e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -60.2 | -36.8 | 31.5 | -35.5 | -7.1 | 48.5 |
| 903 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.38e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -64.3 | -20.7 | 14.5 | -16.7 | -5.8 | 43.5 |
| 904 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.60e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -54.0 | 7.5 | -6.2 | -23.9 | -0.9 | 38.1 |
| 905 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.72e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -82.1 | 12.5 | 13.6 | 24.2 | 1.7 | -23.5 |
| 906 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.36e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -63.9 | -16.9 | 14.7 | -24.6 | -1.2 | 16.8 |
| 907 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.36e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -60.7 | -17.6 | 5.8 | -16.9 | -2.7 | 23.9 |
| 908 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.72e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -84.0 | -9.8 | -12.4 | -27.2 | -0.2 | -5.0 |
| 909 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.45e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -42.8 | 32.5 | 4.9 | -7.5 | -4.1 | -54.0 |
| 910 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.36e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -61.3 | -15.7 | -18.2 | -17.9 | -6.1 | -40.4 |
| 911 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.60e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -60.3 | -29.5 | -30.3 | -36.1 | -6.9 | -44.9 |
| Nodo | | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
| | | 0.18 | 0.98 | 0.09 | 23.83 | 15.70 | 19.44 | 11.31 | -377.05 | -156.69 | -191.16 | -217.97 | -238.20 | -113.16 |
| | | 0.18 | 0.98 | 0.09 | 23.83 | 15.70 | 19.44 | 11.31 | 384.94 | 219.68 | 171.06 | 103.79 | 46.09 | 95.68 |

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|---------|----------|-------|-------|
| | | daN/cm2 | | | | | kN/ m | kN/ m |
| 45 | ok Av | 8.76 | 0.02 | 0.40 | 0.5 | 9.9 | 16.6 | 302.9 |
| 58 | ok Av | 8.85 | 0.02 | 0.40 | 0.6 | 10.0 | 18.6 | 305.8 |
| 63 | ok Av | 8.27 | 0.03 | 0.38 | 0.7 | 9.4 | 20.7 | 285.4 |
| 113 | ok Av | 9.32 | 0.02 | 0.43 | 0.5 | 10.6 | 14.8 | 322.5 |
| 137 | ok Av | 10.87 | 0.01 | 0.50 | 0.4 | 12.3 | 11.3 | 375.9 |
| 257 | ok Av | 8.02 | 0.21 | 0.30 | 5.3 | 7.4 | 160.0 | 226.9 |
| 260 | ok Av | 7.82 | 0.22 | 0.30 | 5.5 | 7.5 | 168.7 | 229.6 |
| 382 | ok Av | 4.50 | 0.09 | 0.20 | 2.3 | 5.1 | 70.0 | 154.3 |
| 383 | ok | 3.29 | | | | | | |
| 384 | ok | 3.73 | | | | | | |
| 385 | ok Av | 6.29 | 0.01 | 0.29 | 0.3 | 7.1 | 8.2 | 217.7 |
| 386 | ok | 0.97 | | | | | | |
| 387 | ok | 0.96 | | | | | | |
| 388 | ok | 1.36 | | | | | | |
| 389 | ok | 1.09 | | | | | | |
| 390 | ok Av | 9.33 | 0.22 | 0.43 | 5.5 | 10.6 | 166.8 | 322.7 |
| 391 | ok | 3.73 | | | | | | |
| 392 | ok Av | 8.06 | 0.01 | 0.37 | 0.3 | 9.2 | 7.9 | 278.9 |
| 393 | ok | 0.72 | | | | | | |
| 394 | ok | 1.00 | | | | | | |
| 395 | ok Av | 10.91 | 0.17 | 0.47 | 4.2 | 11.7 | 127.8 | 355.2 |
| 396 | ok Av | 4.13 | 0.01 | 0.19 | 0.3 | 4.7 | 9.9 | 142.6 |
| 397 | ok Av | 10.34 | 4.96e-03 | 0.47 | 0.1 | 11.7 | 3.8 | 357.7 |
| 398 | ok | 0.86 | | | | | | |
| 399 | ok | 1.07 | | | | | | |
| 400 | ok Av | 10.69 | 0.24 | 0.42 | 6.0 | 10.5 | 184.0 | 321.0 |
| 401 | ok | 3.70 | | | | | | |
| 402 | ok Av | 11.76 | 0.02 | 0.54 | 0.4 | 13.3 | 11.9 | 406.6 |
| 403 | ok | 1.91 | | | | | | |
| 404 | ok | 2.08 | | | | | | |
| 405 | ok Av | 7.69 | 0.20 | 0.29 | 5.0 | 7.1 | 153.7 | 217.2 |
| 406 | ok | 3.74 | | | | | | |
| 407 | ok | 2.57 | | | | | | |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
17 di 46

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|---------|----------|-------|-------|
| 408 | ok | 2.22 | | | | | | |
| 409 | ok | 3.13 | | | | | | |
| 410 | ok | 1.81 | | | | | | |
| 411 | ok | 3.31 | | | | | | |
| 412 | ok | 1.03 | | | | | | |
| 413 | ok | 1.20 | | | | | | |
| 414 | ok | 1.44 | | | | | | |
| 415 | ok | 1.13 | | | | | | |
| 416 | ok Av | 6.64 | 0.25 | 0.17 | 6.2 | 4.3 | 188.7 | 131.3 |
| 417 | ok Av | 6.85 | 0.28 | 0.30 | 6.8 | 7.5 | 208.6 | 229.5 |
| 418 | ok | 1.46 | | | | | | |
| 419 | ok | 2.80 | | | | | | |
| 420 | ok | 0.65 | | | | | | |
| 421 | ok | 1.06 | | | | | | |
| 422 | ok Av | 8.22 | 0.17 | 0.37 | 4.3 | 9.1 | 131.5 | 276.9 |
| 423 | ok | 2.10 | | | | | | |
| 424 | ok Av | 4.28 | 5.98e-03 | 0.20 | 0.1 | 4.9 | 4.5 | 148.2 |
| 425 | ok | 0.61 | | | | | | |
| 426 | ok | 1.05 | | | | | | |
| 427 | ok Av | 9.06 | 0.19 | 0.37 | 4.6 | 9.2 | 140.5 | 280.1 |
| 428 | ok | 2.66 | | | | | | |
| 429 | ok Av | 6.55 | 8.46e-03 | 0.30 | 0.2 | 7.4 | 6.4 | 226.7 |
| 430 | ok | 1.24 | | | | | | |
| 431 | ok | 1.19 | | | | | | |
| 432 | ok Av | 8.71 | 0.25 | 0.31 | 6.3 | 7.7 | 191.1 | 233.1 |
| 433 | ok | 3.16 | | | | | | |
| 434 | ok | 1.39 | | | | | | |
| 435 | ok Av | 4.30 | 0.02 | 0.19 | 0.6 | 4.8 | 18.3 | 147.6 |
| 436 | ok | 1.04 | | | | | | |
| 437 | ok | 1.29 | | | | | | |
| 438 | ok | 1.44 | | | | | | |
| 439 | ok | 1.21 | | | | | | |
| 440 | ok Av | 6.49 | 0.25 | 0.16 | 6.2 | 4.0 | 189.3 | 121.1 |
| 441 | ok Av | 7.02 | 0.25 | 0.20 | 6.3 | 4.9 | 193.1 | 148.0 |
| 442 | ok | 0.75 | | | | | | |
| 443 | ok | 1.99 | | | | | | |
| 444 | ok | 0.60 | | | | | | |
| 445 | ok | 1.04 | | | | | | |
| 446 | ok Av | 6.84 | 0.18 | 0.26 | 4.4 | 6.5 | 133.5 | 197.6 |
| 447 | ok | 0.84 | | | | | | |
| 448 | ok | 1.99 | | | | | | |
| 449 | ok | 0.59 | | | | | | |
| 450 | ok | 1.04 | | | | | | |
| 451 | ok Av | 7.10 | 0.18 | 0.27 | 4.4 | 6.8 | 132.9 | 206.5 |
| 452 | ok | 1.49 | | | | | | |
| 453 | ok | 3.67 | | | | | | |
| 454 | ok | 1.30 | | | | | | |
| 455 | ok | 1.22 | | | | | | |
| 456 | ok Av | 7.23 | 0.26 | 0.21 | 6.4 | 5.1 | 195.6 | 156.2 |
| 457 | ok | 2.61 | | | | | | |
| 458 | ok | 2.01 | | | | | | |
| 459 | ok Av | 5.50 | 0.02 | 0.25 | 0.5 | 6.2 | 16.4 | 190.3 |
| 460 | ok | 1.23 | | | | | | |
| 461 | ok | 1.46 | | | | | | |
| 462 | ok | 1.62 | | | | | | |
| 463 | ok | 1.44 | | | | | | |
| 464 | ok Av | 9.15 | 0.26 | 0.33 | 6.4 | 8.2 | 194.2 | 250.2 |
| 465 | ok Av | 8.11 | 0.21 | 0.30 | 5.3 | 7.5 | 162.6 | 228.6 |
| 466 | ok | 1.71 | | | | | | |
| 467 | ok | 3.63 | | | | | | |
| 468 | ok | 0.66 | | | | | | |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
18 di 46

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|---------|----------|-------|-------|
| 469 | ok | 1.05 | | | | | | |
| 470 | ok Av | 8.59 | 0.17 | 0.35 | 4.3 | 8.7 | 131.5 | 266.5 |
| 471 | ok | 1.23 | | | | | | |
| 472 | ok | 1.79 | | | | | | |
| 473 | ok | 0.61 | | | | | | |
| 474 | ok | 1.04 | | | | | | |
| 475 | ok Av | 7.91 | 0.18 | 0.35 | 4.4 | 8.8 | 133.6 | 266.8 |
| 476 | ok | 1.68 | | | | | | |
| 477 | ok | 2.74 | | | | | | |
| 478 | ok | 1.22 | | | | | | |
| 479 | ok | 1.14 | | | | | | |
| 480 | ok Av | 6.66 | 0.28 | 0.29 | 6.9 | 7.3 | 211.4 | 221.2 |
| 494 | ok Av | 6.90 | 0.08 | 0.31 | 2.0 | 7.8 | 60.5 | 237.1 |
| 500 | ok | 1.44 | | | | | | |
| 501 | ok | 1.68 | | | | | | |
| 502 | ok | 1.12 | | | | | | |
| 503 | ok | 0.99 | | | | | | |
| 504 | ok | 4.92 | | | | | | |
| 816 | ok | 1.89 | | | | | | |
| 817 | ok | 1.77 | | | | | | |
| 818 | ok | 1.84 | | | | | | |
| 819 | ok | 1.79 | | | | | | |
| 820 | ok | 1.91 | | | | | | |
| 821 | ok | 1.93 | | | | | | |
| 822 | ok | 2.01 | | | | | | |
| 823 | ok | 1.66 | | | | | | |
| 824 | ok | 1.81 | | | | | | |
| 825 | ok | 1.78 | | | | | | |
| 826 | ok | 1.58 | | | | | | |
| 827 | ok | 2.00 | | | | | | |
| 828 | ok | 1.52 | | | | | | |
| 829 | ok | 1.74 | | | | | | |
| 830 | ok | 1.75 | | | | | | |
| 831 | ok | 1.55 | | | | | | |
| 832 | ok | 2.17 | | | | | | |
| 833 | ok | 1.57 | | | | | | |
| 834 | ok | 1.73 | | | | | | |
| 835 | ok | 1.79 | | | | | | |
| 836 | ok | 1.68 | | | | | | |
| 841 | ok | 1.34 | | | | | | |
| 871 | ok | 3.51 | | | | | | |
| 872 | ok Av | 5.30 | 0.12 | 0.21 | 2.9 | 5.2 | 89.8 | 159.8 |
| 873 | ok Av | 4.70 | 0.12 | 0.18 | 3.1 | 4.4 | 93.1 | 133.2 |
| 874 | ok Av | 4.60 | 0.13 | 0.17 | 3.2 | 4.1 | 97.0 | 126.1 |
| 875 | ok Av | 6.30 | 0.14 | 0.25 | 3.6 | 6.2 | 108.4 | 189.1 |
| 897 | ok Av | 5.28 | 8.73e-03 | 0.24 | 0.2 | 6.0 | 6.6 | 182.6 |
| 898 | ok Av | 6.16 | 0.05 | 0.28 | 1.3 | 6.9 | 39.1 | 209.4 |
| 899 | ok Av | 5.80 | 0.06 | 0.26 | 1.5 | 6.4 | 46.1 | 195.1 |
| 900 | ok Av | 4.33 | 0.02 | 0.20 | 0.6 | 4.9 | 18.4 | 148.6 |
| 901 | ok Av | 4.50 | 0.03 | 0.20 | 0.7 | 5.1 | 20.6 | 154.4 |
| 902 | ok Av | 5.78 | 0.07 | 0.26 | 1.8 | 6.5 | 54.6 | 196.7 |
| 903 | ok Av | 5.94 | 0.07 | 0.26 | 1.7 | 6.5 | 52.6 | 198.6 |
| 904 | ok Av | 5.43 | 0.08 | 0.23 | 2.0 | 5.8 | 61.3 | 177.7 |
| 905 | ok Av | 4.50 | 0.08 | 0.19 | 2.0 | 4.7 | 61.6 | 143.1 |
| 906 | ok Av | 4.98 | 0.07 | 0.22 | 1.7 | 5.4 | 53.0 | 163.8 |
| 907 | ok Av | 5.11 | 0.07 | 0.22 | 1.7 | 5.5 | 53.1 | 168.6 |
| 908 | ok Av | 4.77 | 0.09 | 0.20 | 2.1 | 5.0 | 65.2 | 151.7 |
| 909 | ok Av | 5.31 | 0.07 | 0.23 | 1.8 | 5.8 | 54.2 | 175.4 |
| 910 | ok Av | 5.87 | 0.07 | 0.26 | 1.7 | 6.5 | 50.5 | 196.6 |
| 911 | ok Av | 5.72 | 0.07 | 0.26 | 1.8 | 6.4 | 54.3 | 195.1 |

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
19 di 46

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|---------|----------|--------|--------|
| Nodo | | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
| | | 11.76 | 0.28 | 0.54 | 6.94 | 13.35 | 211.37 | 406.62 |

| Macro Setto | Spessore | Id Materiale | Id Criterio | Progettazione |
|-------------|----------|--------------|-------------|----------------------------------|
| | cm | | | |
| 4 | 40.00 | 1 | 1 | Singolo elemento NON DISSIPATIVO |

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|---------|--------|---------|--------|--------|--------|
| | | | | | | | | | kN/ m | kN/ m | kN/ m | kN | kN | kN |
| 135 | ok | 0.12 | 0.8 | 8.92e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -24.4 | 115.8 | 9.3 | -4.7 | -47.3 | 10.0 |
| 481 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.25e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -38.6 | 96.8 | -47.7 | -11.2 | -55.3 | 14.0 |
| 482 | ok | 0.12 | 0.2 | 8.99e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 16.9 | -10.8 | -28.4 | -5.8 | 3.5 | 8.9 |
| 483 | ok | 0.12 | 0.2 | 2.79e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 3.6 | 9.5 | -7.0 | 2.0 | -5.0 | 0.5 |
| 484 | ok | 0.12 | 0.9 | 2.46e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -71.8 | 53.1 | -93.6 | -12.8 | -55.9 | 13.7 |
| 485 | ok | 0.12 | 0.3 | 5.06e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 93.0 | -4.3 | -41.8 | -4.8 | 4.1 | 11.6 |
| 486 | ok | 0.12 | 0.9 | 3.60e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -103.2 | 58.8 | -131.6 | -11.1 | -51.5 | 15.8 |
| 487 | ok | 0.12 | 0.4 | 4.54e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 182.1 | -2.7 | -51.4 | 2.8 | 3.6 | 10.7 |
| 488 | ok | 0.12 | 0.7 | 0.1 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -572.4 | 0.8 | -214.6 | -64.4 | -16.7 | 34.2 |
| 489 | ok | 0.22 | 0.8 | 3.83e-04 | 10.1 | 29.9 | 5.7 | 25.5 | 792.5 | 42.6 | -129.4 | 117.2 | 22.3 | -59.8 |
| 499 | ok | 0.13 | 1.0 | 5.95e-03 | 10.1 | 13.3 | 5.7 | 8.9 | 475.2 | 57.5 | -53.2 | 19.2 | -11.9 | 9.6 |
| 837 | ok | 0.12 | 0.8 | 4.81e-02 | 10.4 | 10.1 | 6.0 | 5.7 | -154.8 | 120.5 | -169.0 | -8.7 | -43.1 | 15.2 |
| 838 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.01e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 306.5 | 12.5 | -79.4 | 15.3 | 3.4 | 6.6 |
| 876 | ok | 0.12 | 0.6 | 7.26e-02 | 10.4 | 10.1 | 6.0 | 5.7 | -321.7 | 87.3 | -108.2 | -1.5 | -26.2 | 10.6 |
| Nodo | | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
| | | | | | | | | | -572.36 | -10.82 | -214.57 | -64.37 | -55.87 | -59.77 |
| | | 0.22 | 0.99 | 0.13 | 10.41 | 29.89 | 6.02 | 25.49 | 792.54 | 120.52 | 9.35 | 117.15 | 22.32 | 34.21 |

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|---------|----------|-------|--------|
| | | daN/cm2 | | | | | kN/ m | kN/ m |
| 135 | ok | 1.96 | | | | | | |
| 481 | ok | 2.29 | | | | | | |
| 482 | ok | 0.75 | | | | | | |
| 483 | ok | 0.97 | | | | | | |
| 484 | ok | 1.49 | | | | | | |
| 485 | ok | 1.35 | | | | | | |
| 486 | ok | 1.27 | | | | | | |
| 487 | ok | 1.74 | | | | | | |
| 488 | ok Av | 4.23 | 0.08 | 0.18 | 1.9 | 4.4 | 59.1 | 133.7 |
| 489 | ok | 3.46 | | | | | | |
| 499 | ok Av | 4.07 | 0.03 | 0.18 | 0.8 | 4.6 | 24.3 | 138.8 |
| 837 | ok | 1.41 | | | | | | |
| 838 | ok | 1.86 | | | | | | |
| 876 | ok | 2.25 | | | | | | |
| Nodo | | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
| | | 4.23 | 0.08 | 0.18 | 1.94 | 4.56 | 59.13 | 138.78 |

| Macro Setto | Spessore | Id Materiale | Id Criterio | Progettazione |
|-------------|----------|--------------|-------------|----------------------------------|
| | cm | | | |
| 5 | 40.00 | 1 | 1 | Singolo elemento NON DISSIPATIVO |

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|
| | | | | | | | | | kN/ m | kN/ m | kN/ m | kN | kN | kN |
| 63 | ok | 0.16 | 1.0 | 1.38e-02 | 18.9 | 10.1 | 14.5 | 5.7 | -52.3 | 341.9 | -1.4 | -12.9 | -126.6 | 18.3 |
| 64 | ok | 0.15 | 1.0 | 1.22e-02 | 16.9 | 10.1 | 12.5 | 5.7 | -3.8 | 433.6 | 20.1 | -6.3 | -64.2 | -20.7 |

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
20 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|--------|-------|--------|-------|--------|-------|
| 257 | ok | 0.12 | 0.6 | 0.1 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -372.5 | 33.2 | -263.9 | -16.9 | 0.5 | 25.9 |
| 258 | ok | 0.12 | 0.5 | 9.34e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -337.5 | 31.7 | 248.4 | -21.4 | 5.3 | -28.6 |
| 261 | ok | 0.14 | 1.0 | 1.41e-02 | 15.0 | 10.1 | 10.6 | 5.7 | -46.7 | 172.8 | 36.5 | -18.7 | -97.9 | -24.4 |
| 264 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.58e-02 | 13.6 | 10.1 | 9.2 | 5.7 | -80.2 | 69.3 | -14.3 | -17.5 | -84.9 | -23.2 |
| 266 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.87e-02 | 12.5 | 10.1 | 8.1 | 5.7 | -71.9 | 79.9 | -9.7 | -16.1 | -83.9 | -39.1 |
| 368 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.59e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -34.2 | 14.8 | -43.3 | -0.2 | 3.8 | 14.2 |
| 369 | ok | 0.12 | 0.3 | 2.15e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -51.4 | 16.4 | -81.6 | 11.8 | 5.0 | -5.3 |
| 370 | ok | 0.12 | 0.3 | 4.70e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -86.5 | 49.5 | -61.7 | -7.1 | -5.6 | -4.1 |
| 373 | ok | 0.12 | 0.3 | 2.11e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -52.1 | 16.6 | 78.9 | 12.8 | 8.4 | -12.9 |
| 374 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.55e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -31.9 | 12.2 | 62.2 | 8.7 | 11.3 | -18.9 |
| 375 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.39e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -34.8 | 11.8 | 51.9 | 3.9 | 13.0 | -29.0 |
| 376 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.23e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -35.5 | 7.5 | 16.1 | 16.5 | -6.9 | -25.4 |
| 377 | ok | 0.12 | 0.4 | 4.38e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -81.5 | 46.5 | 58.6 | -4.2 | -6.8 | -10.8 |
| 406 | ok | 0.15 | 1.0 | 1.37e-02 | 17.6 | 10.1 | 13.2 | 5.7 | -51.8 | 176.4 | -4.6 | -27.7 | -138.6 | 23.2 |
| 407 | ok | 0.14 | 1.0 | 1.58e-02 | 15.6 | 10.1 | 11.2 | 5.7 | -67.2 | 96.8 | 11.1 | -26.0 | -127.4 | 27.0 |
| 408 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.87e-02 | 13.8 | 10.1 | 9.4 | 5.7 | -85.0 | 86.2 | 22.0 | -21.1 | -104.9 | 30.4 |
| 490 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.08e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -39.1 | 5.9 | -28.9 | -5.9 | -2.3 | 22.1 |
| 491 | ok | 0.12 | 0.2 | 9.68e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -42.0 | 2.9 | 16.9 | 11.3 | -4.8 | -16.7 |
| 492 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.08e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -29.4 | 6.8 | 26.0 | 14.0 | -4.9 | -20.4 |
| 505 | ok | 0.12 | 0.6 | 8.01e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -38.2 | -7.5 | 2.4 | 54.7 | 8.0 | 37.0 |
| 507 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.03e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -29.8 | -6.3 | 30.0 | -14.9 | 5.3 | -39.5 |
| 508 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.55e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -4.9 | 61.8 | -11.1 | -0.3 | -8.9 | -12.2 |
| 509 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.04e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -28.3 | -6.0 | -32.1 | -27.5 | 0.7 | 18.4 |
| 510 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.52e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -2.8 | 65.0 | -12.7 | 0.4 | 4.8 | 6.6 |
| 511 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.14e-02 | 10.5 | 10.1 | 6.1 | 5.7 | 54.2 | 157.6 | 54.3 | -3.9 | -27.2 | -28.5 |
| 512 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.27e-02 | 14.3 | 10.1 | 9.9 | 5.7 | 93.6 | 406.9 | 37.8 | 1.7 | -34.8 | -15.6 |
| 513 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.19e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 67.3 | 98.5 | 29.7 | -6.6 | -23.8 | -22.1 |
| 514 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.35e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -41.4 | 83.7 | 24.5 | 0.5 | -15.8 | -18.8 |
| 515 | ok | 0.12 | 0.4 | 3.17e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -86.8 | -8.2 | 100.9 | 29.1 | 14.3 | -14.6 |
| 516 | ok | 0.12 | 0.5 | 4.92e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -8.0 | 140.5 | 13.9 | 2.2 | 7.0 | -20.8 |
| 517 | ok | 0.12 | 0.6 | 8.12e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -2.2 | 177.4 | -6.6 | -0.5 | 6.1 | -9.7 |
| 518 | ok | 0.12 | 0.5 | 7.50e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -18.7 | 104.9 | 51.4 | 7.1 | 9.8 | -16.8 |
| 519 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.14e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -17.1 | 74.7 | 60.2 | 12.3 | 11.2 | -14.5 |
| 520 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.92e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -31.2 | -9.6 | 61.8 | -21.4 | -12.3 | -6.9 |
| 521 | ok | 0.12 | 0.6 | 5.32e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 0.7 | 107.2 | 36.0 | 4.7 | 22.4 | -22.1 |
| 522 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.56e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -7.0 | 114.5 | 9.0 | -0.5 | 22.7 | -10.6 |
| 523 | ok | 0.12 | 0.6 | 7.90e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -13.3 | 83.6 | 27.6 | 12.0 | 22.0 | -19.6 |
| 524 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.06e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -26.2 | 57.8 | 35.5 | 17.7 | 20.4 | -19.7 |
| 525 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.50e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -23.2 | -5.5 | 49.1 | -11.9 | -10.2 | -17.6 |
| 526 | ok | 0.12 | 0.6 | 4.40e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -7.1 | 84.2 | 2.9 | 4.0 | 18.1 | -23.9 |
| 527 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.74e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -9.4 | 79.2 | -13.7 | -0.9 | 17.6 | -12.0 |
| 528 | ok | 0.12 | 0.5 | 6.74e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -11.6 | 62.7 | 16.4 | 9.8 | 19.0 | -21.5 |
| 529 | ok | 0.12 | 0.4 | 9.12e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -16.9 | 48.7 | 23.8 | 14.8 | 18.7 | -23.7 |
| 530 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.24e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -26.8 | -5.9 | 42.8 | -23.8 | 7.9 | -21.9 |
| 531 | ok | 0.12 | 0.4 | 4.60e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -3.8 | 54.8 | 19.6 | -1.7 | -7.7 | -23.6 |
| 532 | ok | 0.12 | 0.4 | 6.46e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -13.0 | 51.3 | 27.4 | -1.8 | -7.3 | -21.8 |
| 533 | ok | 0.12 | 0.4 | 8.33e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -27.5 | 35.6 | 32.6 | 0.5 | -6.6 | -25.6 |
| 534 | ok | 0.12 | 0.4 | 4.63e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -1.6 | 63.4 | 4.9 | 0.8 | 3.6 | 12.9 |
| 535 | ok | 0.12 | 0.6 | 4.33e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -6.8 | 90.3 | -3.7 | 5.6 | 27.8 | 8.8 |
| 536 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.60e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -8.7 | 86.5 | 13.1 | -1.0 | 28.0 | 4.8 |
| 537 | ok | 0.12 | 0.4 | 6.51e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -12.6 | 52.1 | -5.2 | 1.1 | 4.0 | 12.6 |
| 538 | ok | 0.12 | 0.5 | 6.77e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -11.3 | 66.9 | -18.2 | 12.0 | 26.7 | 8.4 |
| 539 | ok | 0.12 | 0.4 | 8.41e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -17.1 | 40.1 | -11.8 | 1.2 | 4.2 | 16.5 |
| 540 | ok | 0.12 | 0.4 | 9.23e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -16.5 | 52.1 | -26.2 | 15.7 | 24.2 | 10.9 |
| 541 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.28e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -27.9 | -5.4 | -38.7 | -13.9 | -9.8 | 26.3 |
| 542 | ok | 0.12 | 0.6 | 5.40e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 1.5 | 113.2 | -37.1 | 5.9 | 30.0 | 5.0 |
| 543 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.52e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -4.7 | 120.0 | 10.0 | -0.9 | 30.3 | 2.7 |
| 544 | ok | 0.12 | 0.6 | 7.95e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -13.7 | 88.4 | -29.9 | 13.6 | 28.3 | 4.7 |
| 545 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.07e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -26.4 | 61.1 | -38.0 | 18.5 | 25.1 | 5.0 |
| 546 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.55e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -23.0 | -5.6 | -51.1 | -28.2 | -6.8 | 17.8 |
| 547 | ok | 0.12 | 0.5 | 5.08e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 3.6 | 116.6 | -50.4 | 1.6 | 7.0 | 18.3 |

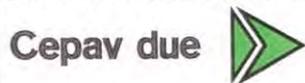
Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
21 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|-------------|-------|------------|--------------|-----------------|---------------|---------------|----------------|----------------|------------|------------|-------------|------------|------------|-------------|
| 548 | ok | 0.12 | 0.6 | 7.44e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -2.2 | 182.1 | 6.0 | -0.8 | 9.2 | 0.6 |
| 549 | ok | 0.12 | 0.5 | 7.77e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -7.8 | 111.7 | -54.5 | 8.2 | 12.6 | 0.8 |
| 550 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.18e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -30.7 | 75.7 | -61.0 | 13.2 | 13.5 | -2.1 |
| 551 | ok | 0.12 | 0.3 | 1.98e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -30.0 | -10.0 | -63.1 | -33.2 | -7.1 | 0.9 |
| 552 | ok | 0.12 | 1.0 | 1.41e-02 | 10.4 | 10.1 | 6.0 | 5.7 | 34.1 | 168.7 | -40.4 | -5.3 | -34.9 | 11.7 |
| 553 | ok | 0.13 | 1.0 | 1.74e-02 | 13.4 | 10.1 | 9.0 | 5.7 | 76.6 | 348.4 | -46.9 | -1.3 | -40.6 | 8.0 |
| 554 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.38e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -14.9 | 115.2 | -24.5 | -5.8 | -31.3 | 6.9 |
| 555 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.22e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -36.3 | 89.0 | -22.9 | -1.1 | -22.8 | 3.6 |
| 556 | ok | 0.12 | 0.4 | 3.34e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -92.2 | -8.8 | -105.5 | 35.5 | 8.0 | 3.9 |
| 562 | ok | 0.12 | 0.7 | 3.53e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -4.6 | 36.6 | 13.8 | -10.1 | -48.1 | 0.4 |
| 563 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.66e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -5.0 | 48.3 | 11.9 | 0.4 | -28.9 | 5.1 |
| 564 | ok | 0.12 | 0.6 | 5.20e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -12.2 | 30.9 | 14.5 | -19.6 | -41.9 | 0.3 |
| 565 | ok | 0.12 | 0.4 | 6.73e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -19.2 | 23.6 | 15.4 | -21.6 | -33.8 | 0.4 |
| 566 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.68e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -5.0 | 45.1 | 11.6 | 1.1 | -40.8 | -8.2 |
| 573 | ok | 0.12 | 0.6 | 3.57e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -5.8 | 42.6 | 18.4 | -8.1 | -39.6 | -15.5 |
| 574 | ok | 0.12 | 0.5 | 8.75e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -34.5 | -6.6 | -14.9 | 43.2 | 2.6 | -0.5 |
| 575 | ok | 0.12 | 0.6 | 5.66e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -11.2 | 36.5 | 21.0 | -15.6 | -36.4 | -14.5 |
| 576 | ok | 0.12 | 0.5 | 7.47e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -18.2 | 27.9 | 23.7 | -17.4 | -31.4 | -17.0 |
| 577 | ok | 0.12 | 0.6 | 8.83e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -35.7 | -6.9 | 13.5 | 66.2 | 5.0 | 14.2 |
| 628 | ok | 0.12 | 0.6 | 3.59e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -5.9 | 45.9 | -19.0 | -6.2 | -28.3 | 9.8 |
| 629 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.77e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -5.0 | 38.7 | 12.3 | 0.7 | -38.7 | -0.8 |
| 630 | ok | 0.12 | 0.6 | 5.65e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -10.9 | 39.1 | -21.9 | -13.3 | -27.4 | 9.5 |
| 631 | ok | 0.12 | 0.5 | 7.46e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -28.7 | 21.6 | 7.7 | -17.0 | -28.3 | 18.6 |
| 790 | ok | 0.12 | 0.9 | 2.23e-02 | 11.3 | 10.1 | 6.9 | 5.7 | -90.4 | 105.6 | -16.4 | -12.9 | -62.5 | -40.2 |
| 814 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.42e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -32.8 | 11.4 | -31.4 | 5.9 | 4.2 | 22.2 |
| 821 | ok | 0.13 | 0.9 | 2.24e-02 | 12.0 | 10.1 | 7.6 | 5.7 | -96.7 | 113.9 | 20.9 | -15.9 | -76.6 | 30.5 |
| 842 | ok | 0.12 | 0.5 | 2.04e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -72.4 | 76.0 | 36.3 | 3.6 | -9.9 | -15.7 |
| 843 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.61e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -40.8 | 42.0 | 68.3 | 14.1 | 10.9 | -11.4 |
| 844 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.32e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -29.7 | 35.3 | 40.8 | 18.2 | 15.8 | -19.7 |
| 845 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.13e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -30.0 | 29.3 | 28.6 | 16.9 | 16.5 | -27.9 |
| 846 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.02e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -31.9 | 22.4 | 36.5 | 2.2 | -6.4 | -30.1 |
| 847 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.03e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -30.7 | 24.0 | -15.9 | 2.1 | 4.7 | 21.4 |
| 848 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.15e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -29.3 | 31.5 | -31.3 | 14.5 | 19.2 | 15.5 |
| 849 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.34e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -29.8 | 37.4 | -43.6 | 16.6 | 18.5 | 5.5 |
| 850 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.65e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -40.1 | 43.4 | -71.9 | 13.7 | 12.0 | -4.9 |
| 851 | ok | 0.12 | 0.4 | 2.12e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -93.7 | 79.5 | -47.5 | 3.6 | -10.7 | -3.6 |
| 852 | ok | 0.12 | 0.3 | 8.15e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -24.9 | 15.8 | -16.5 | -16.6 | -19.1 | -1.1 |
| 853 | ok | 0.12 | 0.4 | 9.08e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -33.8 | 15.9 | 25.9 | -11.3 | -23.6 | -21.0 |
| 864 | ok | 0.12 | 0.4 | 9.10e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -33.0 | 17.4 | -27.3 | -15.7 | -20.2 | 15.9 |
| 870 | ok | 0.13 | 0.9 | 3.06e-02 | 12.9 | 10.1 | 8.5 | 5.7 | -140.7 | 246.7 | -41.2 | -4.7 | -39.7 | -41.1 |
| 871 | ok | 0.13 | 0.9 | 3.30e-02 | 14.1 | 10.1 | 9.7 | 5.7 | -165.2 | 150.3 | 9.6 | -8.2 | -42.4 | 30.1 |
| 895 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.24e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -36.5 | 10.0 | -42.1 | -7.7 | 4.2 | 22.1 |
| Nodo | | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
| | | 0.16 | 0.99 | 0.10 | 18.87 | 10.05 | 14.47 | 5.65 | -372.47 | -9.98 | -263.88 | -33.23 | -138.59 | -41.13 |
| | | | | | | | | | 93.60 | 433.64 | 248.45 | 66.20 | 30.27 | 36.96 |

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|---------|----------|-------|-------|
| | | daN/cm2 | | | | | kN/ m | kN/ m |
| 63 | ok | 3.62 | | | | | | |
| 64 | ok Av | 4.26 | 0.02 | 0.19 | 0.4 | 4.8 | 13.4 | 146.9 |
| 257 | ok | 1.78 | | | | | | |
| 258 | ok | 1.96 | | | | | | |
| 261 | ok Av | 4.60 | 0.05 | 0.20 | 1.1 | 5.1 | 35.0 | 155.3 |
| 264 | ok | 3.23 | | | | | | |
| 266 | ok | 3.55 | | | | | | |
| 368 | ok | 1.21 | | | | | | |
| 369 | ok | 0.90 | | | | | | |
| 370 | ok | 1.14 | | | | | | |
| 373 | ok | 1.00 | | | | | | |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
22 di 46

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|---------|----------|-------|-------|
| 374 | ok | 1.12 | | | | | | |
| 375 | ok | 1.57 | | | | | | |
| 376 | ok | 2.30 | | | | | | |
| 377 | ok | 1.30 | | | | | | |
| 406 | ok Av | 5.12 | 0.04 | 0.23 | 1.0 | 5.7 | 29.0 | 174.9 |
| 407 | ok | 3.36 | | | | | | |
| 408 | ok | 3.47 | | | | | | |
| 490 | ok | 3.04 | | | | | | |
| 491 | ok | 2.60 | | | | | | |
| 492 | ok | 3.00 | | | | | | |
| 505 | ok Av | 4.64 | 0.11 | 0.18 | 2.7 | 4.5 | 82.5 | 137.8 |
| 507 | ok Av | 4.44 | 0.13 | 0.15 | 3.3 | 3.8 | 100.2 | 116.6 |
| 508 | ok | 3.36 | | | | | | |
| 509 | ok Av | 4.53 | 0.14 | 0.15 | 3.5 | 3.8 | 106.0 | 115.8 |
| 510 | ok | 3.50 | | | | | | |
| 511 | ok | 2.07 | | | | | | |
| 512 | ok | 3.16 | | | | | | |
| 513 | ok | 1.76 | | | | | | |
| 514 | ok | 1.91 | | | | | | |
| 515 | ok | 2.73 | | | | | | |
| 516 | ok | 1.59 | | | | | | |
| 517 | ok | 2.62 | | | | | | |
| 518 | ok | 1.09 | | | | | | |
| 519 | ok | 1.03 | | | | | | |
| 520 | ok | 2.90 | | | | | | |
| 521 | ok | 1.31 | | | | | | |
| 522 | ok | 2.57 | | | | | | |
| 523 | ok | 0.63 | | | | | | |
| 524 | ok | 0.65 | | | | | | |
| 525 | ok | 2.77 | | | | | | |
| 526 | ok | 1.13 | | | | | | |
| 527 | ok | 3.15 | | | | | | |
| 528 | ok | 0.84 | | | | | | |
| 529 | ok | 1.15 | | | | | | |
| 530 | ok | 3.93 | | | | | | |
| 531 | ok | 0.83 | | | | | | |
| 532 | ok | 0.77 | | | | | | |
| 533 | ok | 0.89 | | | | | | |
| 534 | ok | 0.92 | | | | | | |
| 535 | ok | 1.18 | | | | | | |
| 536 | ok | 3.28 | | | | | | |
| 537 | ok | 0.77 | | | | | | |
| 538 | ok | 0.82 | | | | | | |
| 539 | ok | 0.87 | | | | | | |
| 540 | ok | 1.10 | | | | | | |
| 541 | ok | 3.93 | | | | | | |
| 542 | ok | 1.32 | | | | | | |
| 543 | ok | 2.64 | | | | | | |
| 544 | ok | 0.63 | | | | | | |
| 545 | ok | 0.65 | | | | | | |
| 546 | ok | 3.13 | | | | | | |
| 547 | ok | 1.45 | | | | | | |
| 548 | ok | 2.45 | | | | | | |
| 549 | ok | 1.12 | | | | | | |
| 550 | ok | 1.12 | | | | | | |
| 551 | ok | 2.85 | | | | | | |
| 552 | ok | 1.81 | | | | | | |
| 553 | ok | 2.90 | | | | | | |
| 554 | ok | 1.95 | | | | | | |
| 555 | ok | 1.96 | | | | | | |
| 556 | ok | 2.89 | | | | | | |



Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
23 di 46

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|-------------|-------|----------------|-----------------|------------------|----------------|-----------------|-------------|--------------|
| 562 | ok | 0.47 | | | | | | |
| 563 | ok | 2.45 | | | | | | |
| 564 | ok | 0.57 | | | | | | |
| 565 | ok | 0.97 | | | | | | |
| 566 | ok | 2.40 | | | | | | |
| 573 | ok | 0.85 | | | | | | |
| 574 | ok Av | 5.91 | 0.17 | 0.21 | 4.4 | 5.1 | 132.6 | 156.0 |
| 575 | ok | 0.88 | | | | | | |
| 576 | ok | 1.30 | | | | | | |
| 577 | ok Av | 5.80 | 0.17 | 0.20 | 4.3 | 5.0 | 129.6 | 153.3 |
| 628 | ok | 0.95 | | | | | | |
| 629 | ok | 0.66 | | | | | | |
| 630 | ok | 0.88 | | | | | | |
| 631 | ok | 1.29 | | | | | | |
| 790 | ok | 3.40 | | | | | | |
| 814 | ok | 1.43 | | | | | | |
| 821 | ok | 3.17 | | | | | | |
| 842 | ok | 2.13 | | | | | | |
| 843 | ok | 1.44 | | | | | | |
| 844 | ok | 1.27 | | | | | | |
| 845 | ok | 1.56 | | | | | | |
| 846 | ok | 0.82 | | | | | | |
| 847 | ok | 0.81 | | | | | | |
| 848 | ok | 1.50 | | | | | | |
| 849 | ok | 1.20 | | | | | | |
| 850 | ok | 1.48 | | | | | | |
| 851 | ok | 2.16 | | | | | | |
| 852 | ok | 1.67 | | | | | | |
| 853 | ok | 1.83 | | | | | | |
| 864 | ok | 1.85 | | | | | | |
| 870 | ok | 3.11 | | | | | | |
| 871 | ok | 2.93 | | | | | | |
| 895 | ok | 2.28 | | | | | | |
| Nodo | | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
| | | 5.91 | 0.17 | 0.23 | 4.35 | 5.74 | 132.55 | 174.89 |

| Macro Setto | Spessore | Id Materiale | Id Criterio | Progettazione |
|-------------|----------|--------------|-------------|----------------------------------|
| | cm | | | |
| 6 | 40.00 | 1 | 1 | Singolo elemento NON DISSIPATIVO |

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|--------|-------|--------|-------|-------|-------|
| | | | | | | | | | kN/ m | kN/ m | kN/ m | kN | kN | kN |
| 136 | ok | 0.16 | 1.0 | 6.43e-02 | 10.1 | 18.5 | 5.7 | 14.1 | -5.9 | 472.5 | 5.4 | 10.3 | 87.4 | 0.3 |
| 359 | ok | 0.13 | 1.0 | 3.71e-02 | 10.1 | 13.5 | 5.7 | 9.2 | -125.3 | 41.0 | -94.1 | 20.4 | 101.4 | -14.8 |
| 362 | ok | 0.13 | 0.9 | 4.11e-02 | 10.1 | 12.1 | 5.7 | 7.7 | -167.7 | 45.9 | -100.7 | 19.1 | 85.5 | -17.6 |
| 364 | ok | 0.12 | 0.9 | 4.68e-02 | 10.1 | 11.5 | 5.7 | 7.1 | -192.2 | 71.0 | -97.0 | 16.9 | 72.5 | -20.2 |
| 366 | ok | 0.12 | 0.3 | 0.2 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -641.4 | 10.4 | 283.9 | -13.9 | 11.8 | -4.6 |
| 371 | ok | 0.12 | 0.5 | 6.85e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -193.2 | 35.2 | 41.6 | 15.9 | -3.8 | -35.8 |
| 493 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.34e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -18.5 | 6.7 | 58.0 | 17.1 | 9.1 | -54.0 |
| 495 | ok | 0.12 | 0.6 | 9.63e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 135.9 | 9.5 | 45.0 | 23.9 | -7.4 | -44.7 |
| 578 | ok | 0.13 | 1.0 | 2.31e-03 | 10.1 | 13.6 | 5.7 | 9.2 | 185.8 | 31.3 | 53.4 | 82.6 | 5.4 | 50.0 |
| 579 | ok | 0.12 | 0.1 | 1.85e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -6.9 | 12.8 | 6.5 | 0.6 | -1.3 | -1.2 |
| 582 | ok | 0.12 | 0.8 | 3.48e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -16.5 | 77.5 | 7.0 | 2.7 | 25.3 | -27.3 |
| 583 | ok | 0.14 | 1.0 | 4.96e-02 | 11.1 | 14.5 | 6.7 | 10.1 | 92.3 | 320.3 | 54.0 | 1.6 | 24.9 | -14.2 |
| 584 | ok | 0.12 | 0.6 | 3.63e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -56.0 | 54.1 | -12.4 | 1.3 | 19.5 | -28.8 |
| 585 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.95e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -126.9 | 56.9 | -19.6 | -1.4 | 12.7 | -33.1 |
| 586 | ok | 0.12 | 0.4 | 5.00e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -208.9 | -28.8 | 92.8 | -28.8 | 11.6 | -32.4 |
| 587 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.19e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -41.6 | -12.5 | -45.1 | -4.3 | -12.0 | -27.5 |

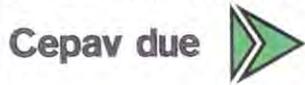
Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
24 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|-------------|-------|------------|--------------|-----------------|---------------|---------------|----------------|----------------|------------|------------|-------------|------------|------------|-------------|
| 588 | ok | 0.12 | 0.9 | 2.13e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -11.6 | 145.6 | 4.4 | 0.6 | -7.4 | -16.0 |
| 589 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.42e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -35.4 | 28.3 | -38.2 | -8.2 | -11.7 | -29.2 |
| 590 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.78e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -70.4 | 34.5 | 47.6 | -11.9 | -11.8 | -36.1 |
| 591 | ok | 0.12 | 0.5 | 2.75e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -103.9 | -20.5 | 60.9 | -3.6 | 13.3 | -51.1 |
| 592 | ok | 0.12 | 0.7 | 7.37e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -3.1 | 58.4 | 17.2 | -6.2 | -19.3 | -25.1 |
| 593 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.27e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -8.2 | 58.6 | -12.1 | 0.9 | -26.1 | -15.0 |
| 594 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.17e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -4.5 | 48.4 | 55.3 | -12.6 | -17.7 | -24.5 |
| 595 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.53e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -31.0 | 20.0 | 64.5 | -17.3 | -16.4 | -30.9 |
| 596 | ok | 0.12 | 0.8 | 1.78e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -50.3 | -9.1 | 53.9 | 28.5 | 20.3 | -69.8 |
| 597 | ok | 0.12 | 0.5 | 6.26e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 2.5 | 30.7 | 3.6 | -9.6 | -20.7 | -23.5 |
| 598 | ok | 0.12 | 0.4 | 3.54e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -7.8 | 6.8 | -12.7 | 1.0 | -23.3 | -10.4 |
| 599 | ok | 0.12 | 0.5 | 8.70e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 10.1 | 35.2 | 60.5 | -15.4 | -14.7 | -19.4 |
| 600 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.10e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 15.5 | 12.8 | 37.8 | -15.1 | -8.9 | -22.7 |
| 601 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.30e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -6.0 | -1.6 | 39.4 | 86.9 | 4.0 | 43.8 |
| 602 | ok | 0.12 | 0.2 | 6.06e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -8.6 | -12.4 | 12.1 | -15.8 | 1.2 | -7.6 |
| 603 | ok | 0.12 | 0.3 | 5.23e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -2.3 | 3.7 | 22.7 | -20.6 | 1.2 | -12.8 |
| 604 | ok | 0.12 | 0.3 | 4.70e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 17.4 | 3.4 | 23.4 | -19.4 | 2.3 | -16.1 |
| 811 | ok | 0.12 | 0.9 | 5.49e-02 | 10.1 | 11.2 | 5.7 | 6.8 | -240.8 | 130.0 | -94.4 | 15.8 | 56.5 | -21.7 |
| 813 | ok | 0.12 | 0.5 | 3.07e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -115.6 | -3.9 | 73.7 | -2.9 | 5.9 | -48.2 |
| 854 | ok | 0.12 | 0.5 | 4.00e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -170.0 | 59.6 | 4.6 | -1.5 | 7.2 | -36.4 |
| 855 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.45e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -94.1 | 13.3 | 61.1 | -8.2 | -9.8 | -38.4 |
| 856 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.79e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -39.6 | 7.8 | 67.7 | -7.6 | -10.1 | -33.2 |
| 857 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.24e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 22.7 | 9.9 | 49.2 | -3.8 | -5.2 | -23.2 |
| 858 | ok | 0.12 | 0.3 | 6.30e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 71.6 | 7.7 | 36.0 | -3.2 | 4.9 | -21.5 |
| 865 | ok | 0.14 | 0.9 | 6.96e-02 | 10.1 | 15.1 | 5.7 | 10.7 | -341.2 | 174.1 | -62.9 | 6.2 | 33.4 | -20.0 |
| 894 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.93e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -47.5 | -2.0 | 66.1 | 7.6 | 3.2 | -49.1 |
| Nodo | | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
| | | 0.16 | 0.99 | 0.15 | 11.10 | 18.51 | 6.70 | 14.12 | -641.36 | -28.77 | -100.70 | -28.79 | -26.12 | -69.83 |
| | | | | | | | | | 185.78 | 472.50 | 283.88 | 86.91 | 101.36 | 49.99 |

| Nodo | Stato | Max tau daN/cm2 | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr kN/ m | V sec kN/ m |
|------|-------|--------------------|----------|-----------|----------|----------|---------------|----------------|
| 136 | ok | 3.97 | | | | | | |
| 359 | ok | 1.96 | | | | | | |
| 362 | ok | 1.68 | | | | | | |
| 364 | ok | 1.80 | | | | | | |
| 366 | ok | 3.61 | | | | | | |
| 371 | ok | 1.85 | | | | | | |
| 493 | ok | 2.64 | | | | | | |
| 495 | ok | 3.84 | | | | | | |
| 578 | ok Av | 7.36 | 0.21 | 0.27 | 5.1 | 6.6 | 155.4 | 202.0 |
| 579 | ok | 0.54 | | | | | | |
| 582 | ok | 1.75 | | | | | | |
| 583 | ok Av | 5.40 | 0.02 | 0.25 | 0.4 | 6.1 | 11.6 | 186.3 |
| 584 | ok | 1.99 | | | | | | |
| 585 | ok | 2.19 | | | | | | |
| 586 | ok Av | 4.31 | 0.16 | 0.11 | 4.1 | 2.7 | 123.6 | 83.5 |
| 587 | ok | 1.64 | | | | | | |
| 588 | ok Av | 4.82 | 3.35e-03 | 0.22 | 8.34e-02 | 5.5 | 2.5 | 166.8 |
| 589 | ok | 0.90 | | | | | | |
| 590 | ok | 0.97 | | | | | | |
| 591 | ok Av | 5.74 | 0.19 | 0.18 | 4.7 | 4.6 | 142.2 | 139.7 |
| 592 | ok | 1.68 | | | | | | |
| 593 | ok | 3.59 | | | | | | |
| 594 | ok | 0.51 | | | | | | |
| 595 | ok | 0.76 | | | | | | |
| 596 | ok Av | 6.41 | 0.18 | 0.23 | 4.5 | 5.7 | 138.4 | 173.7 |
| 597 | ok | 1.72 | | | | | | |
| 598 | ok | 2.19 | | | | | | |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
25 di 46

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|-------------|-------|----------------|-----------------|------------------|----------------|-----------------|-------------|--------------|
| 599 | ok | 1.10 | | | | | | |
| 600 | ok | 1.10 | | | | | | |
| 601 | ok Av | 6.80 | 0.17 | 0.26 | 4.1 | 6.5 | 125.1 | 199.3 |
| 602 | ok | 0.64 | | | | | | |
| 603 | ok | 1.39 | | | | | | |
| 604 | ok | 2.36 | | | | | | |
| 811 | ok | 1.66 | | | | | | |
| 813 | ok | 2.54 | | | | | | |
| 854 | ok | 2.04 | | | | | | |
| 855 | ok | 1.33 | | | | | | |
| 856 | ok | 1.36 | | | | | | |
| 857 | ok | 1.67 | | | | | | |
| 858 | ok | 3.43 | | | | | | |
| 865 | ok | 2.20 | | | | | | |
| 894 | ok | 2.79 | | | | | | |
| Nodo | | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
| | | 7.36 | 0.21 | 0.27 | 5.10 | 6.63 | 155.36 | 202.04 |

| Macro Setto | Spessore | Id Materiale | Id Criterio | Progettazione |
|-------------|----------|--------------|-------------|----------------------------------|
| | cm | | | |
| 7 | 40.00 | 1 | 1 | Singolo elemento NON DISSIPATIVO |

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|
| | | | | | | | | | kN/ m | kN/ m | kN/ m | kN | kN | kN |
| 135 | ok | 0.14 | 1.0 | 5.63e-02 | 10.1 | 16.1 | 5.7 | 11.7 | -51.9 | -336.8 | 69.2 | 8.1 | 77.0 | 2.2 |
| 481 | ok | 0.13 | 1.0 | 2.35e-02 | 10.1 | 12.8 | 5.7 | 8.4 | -90.2 | 33.4 | 66.4 | 15.7 | 74.2 | 11.1 |
| 484 | ok | 0.12 | 0.9 | 2.91e-02 | 10.1 | 11.4 | 5.7 | 7.0 | -91.1 | 43.2 | 72.0 | 14.3 | 68.3 | 11.1 |
| 486 | ok | 0.12 | 0.9 | 3.33e-02 | 10.1 | 10.8 | 5.7 | 6.4 | -117.5 | 68.8 | 75.0 | 13.4 | 60.0 | 12.5 |
| 488 | ok | 0.12 | 0.3 | 0.1 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -522.3 | 21.8 | -266.9 | -8.8 | 8.7 | -0.1 |
| 496 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.31e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -27.9 | 5.8 | -50.0 | 11.5 | 7.3 | 41.0 |
| 497 | ok | 0.12 | 0.6 | 9.70e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 89.5 | 7.7 | -36.1 | 22.4 | -7.4 | 44.4 |
| 498 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.78e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -48.3 | 0.8 | -57.9 | 4.5 | 1.9 | 36.5 |
| 580 | ok | 0.13 | 1.0 | 5.06e-03 | 10.1 | 12.8 | 5.7 | 8.4 | 121.7 | 20.8 | -37.1 | 80.8 | 5.4 | -50.0 |
| 581 | ok | 0.12 | 0.1 | 1.70e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -6.3 | 14.0 | -7.1 | 0.4 | -1.4 | 0.6 |
| 605 | ok | 0.12 | 0.2 | 5.93e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -23.4 | -5.6 | -11.9 | -12.8 | 0.7 | 5.4 |
| 606 | ok | 0.12 | 0.4 | 5.71e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 0.4 | 26.6 | -14.8 | -7.9 | -16.2 | 18.5 |
| 607 | ok | 0.12 | 0.4 | 3.68e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -8.5 | 3.5 | 13.4 | 0.7 | -16.4 | 7.7 |
| 608 | ok | 0.12 | 0.3 | 5.42e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -12.4 | 3.6 | -14.5 | -20.8 | 1.3 | 11.5 |
| 609 | ok | 0.12 | 0.5 | 7.77e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 3.1 | 26.7 | -33.5 | -15.2 | -14.4 | 18.7 |
| 610 | ok | 0.12 | 0.3 | 4.82e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 8.6 | 2.9 | -20.0 | -19.2 | 2.4 | 15.7 |
| 611 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.00e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -17.1 | 9.5 | -43.4 | -17.8 | -10.4 | 17.9 |
| 612 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.26e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -45.1 | -9.0 | 11.8 | 62.5 | 2.6 | -35.6 |
| 613 | ok | 0.12 | 0.6 | 6.60e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 1.8 | 74.8 | -30.6 | -6.0 | -18.1 | 24.3 |
| 614 | ok | 0.12 | 0.5 | 2.46e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -9.9 | 45.9 | -11.6 | 0.4 | -18.8 | 10.7 |
| 615 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.02e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -5.5 | 47.5 | -65.6 | -12.9 | -15.3 | 23.8 |
| 616 | ok | 0.12 | 0.6 | 1.34e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -8.7 | 25.2 | -70.0 | -13.8 | -13.2 | 25.1 |
| 617 | ok | 0.12 | 0.9 | 1.65e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -48.0 | -8.6 | -48.3 | 23.4 | 15.8 | 53.7 |
| 618 | ok | 0.12 | 0.6 | 9.93e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -32.4 | -16.9 | 36.4 | -4.6 | -13.3 | 26.6 |
| 619 | ok | 0.12 | 0.7 | 1.67e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 20.1 | 213.7 | -64.0 | 0.5 | -7.7 | 15.9 |
| 620 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.24e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -61.4 | 14.5 | 11.1 | -8.3 | -11.3 | 28.1 |
| 621 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.53e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -58.9 | 34.4 | -43.3 | -11.5 | -9.4 | 25.8 |
| 622 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.35e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -71.2 | -18.6 | -48.5 | 47.0 | -2.5 | 2.3 |
| 623 | ok | 0.12 | 0.7 | 2.96e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 53.6 | 114.2 | -30.5 | 1.4 | 18.7 | 27.1 |
| 624 | ok | 0.13 | 1.0 | 4.60e-02 | 10.1 | 11.9 | 5.7 | 7.5 | 117.1 | 419.4 | -65.5 | -3.9 | 25.4 | 16.2 |
| 625 | ok | 0.12 | 0.6 | 2.95e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -160.6 | 4.3 | 70.1 | -0.9 | 11.1 | 26.9 |
| 626 | ok | 0.12 | 0.5 | 2.36e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -137.8 | 22.7 | 43.7 | -3.7 | 6.1 | 28.4 |
| 627 | ok | 0.12 | 0.4 | 4.11e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -157.5 | -19.8 | -92.2 | -27.3 | 6.2 | 22.2 |
| 837 | ok | 0.12 | 0.9 | 4.11e-02 | 10.1 | 10.3 | 5.7 | 5.9 | -157.7 | 123.7 | 74.4 | 12.7 | 48.1 | 13.4 |

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
26 di 46

| Nodo | Stato | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
|------|-------|------|-------|----------|--------|--------|---------|---------|---------|---------|---------|--------|--------|--------|
| 839 | ok | 0.12 | 0.5 | 5.83e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -145.9 | 39.8 | -43.2 | 11.4 | -2.6 | 26.3 |
| 840 | ok | 0.12 | 0.5 | 2.61e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -90.7 | 1.3 | -70.7 | -4.2 | 3.2 | 34.8 |
| 859 | ok | 0.12 | 0.3 | 6.48e-03 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | 44.5 | 5.8 | -29.6 | -3.7 | 4.8 | 21.1 |
| 860 | ok | 0.12 | 0.4 | 1.16e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -18.7 | 7.3 | -49.6 | -8.8 | -5.9 | 19.1 |
| 861 | ok | 0.12 | 0.5 | 1.60e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -39.4 | 10.7 | -59.2 | -8.9 | -7.5 | 24.1 |
| 862 | ok | 0.12 | 0.5 | 2.08e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -73.6 | 17.1 | -59.3 | -8.8 | -8.0 | 28.0 |
| 863 | ok | 0.12 | 0.4 | 3.21e-02 | 10.1 | 10.1 | 5.7 | 5.7 | -126.3 | 61.9 | -9.3 | -2.5 | 5.5 | 25.9 |
| 876 | ok | 0.13 | 0.8 | 5.34e-02 | 10.1 | 13.6 | 5.7 | 9.2 | -248.3 | 164.5 | 49.7 | 4.7 | 28.8 | 12.0 |
| Nodo | | x/d | V N/M | ver. rid | Af pr- | Af pr+ | Af sec- | Af sec+ | N z | N o | N zo | M z | M o | M zo |
| | | 0.14 | 0.99 | 0.13 | 10.05 | 16.09 | 5.65 | 11.70 | -522.32 | -336.81 | -266.89 | -27.28 | -18.78 | -50.02 |
| | | 0.14 | 0.99 | 0.13 | 10.05 | 16.09 | 5.65 | 11.70 | 121.66 | 419.35 | 75.01 | 80.80 | 76.97 | 53.67 |

| Nodo | Stato | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
|------|-------|---------|----------|-----------|----------|----------|--------|--------|
| | | daN/cm2 | | | | | kN/ m | kN/ m |
| 135 | ok Av | 4.26 | 8.24e-03 | 0.19 | 0.2 | 4.8 | 6.2 | 147.4 |
| 481 | ok | 1.84 | | | | | | |
| 484 | ok | 1.63 | | | | | | |
| 486 | ok | 1.78 | | | | | | |
| 488 | ok | 3.55 | | | | | | |
| 496 | ok | 2.61 | | | | | | |
| 497 | ok | 3.81 | | | | | | |
| 498 | ok | 2.61 | | | | | | |
| 580 | ok Av | 7.31 | 0.20 | 0.26 | 5.1 | 6.6 | 154.4 | 200.6 |
| 581 | ok | 0.48 | | | | | | |
| 605 | ok | 0.57 | | | | | | |
| 606 | ok | 1.71 | | | | | | |
| 607 | ok | 2.18 | | | | | | |
| 608 | ok | 1.39 | | | | | | |
| 609 | ok | 1.08 | | | | | | |
| 610 | ok | 2.35 | | | | | | |
| 611 | ok | 1.09 | | | | | | |
| 612 | ok Av | 6.63 | 0.16 | 0.26 | 3.9 | 6.4 | 119.5 | 195.9 |
| 613 | ok | 1.66 | | | | | | |
| 614 | ok | 3.47 | | | | | | |
| 615 | ok | 0.51 | | | | | | |
| 616 | ok | 0.73 | | | | | | |
| 617 | ok Av | 6.29 | 0.17 | 0.23 | 4.3 | 5.7 | 130.7 | 174.4 |
| 618 | ok | 1.67 | | | | | | |
| 619 | ok Av | 4.73 | 2.54e-03 | 0.22 | 6.32e-02 | 5.4 | 1.9 | 163.7 |
| 620 | ok | 0.84 | | | | | | |
| 621 | ok | 0.92 | | | | | | |
| 622 | ok Av | 5.78 | 0.18 | 0.19 | 4.5 | 4.8 | 136.1 | 147.4 |
| 623 | ok | 1.72 | | | | | | |
| 624 | ok Av | 5.36 | 0.02 | 0.24 | 0.4 | 6.1 | 12.1 | 185.1 |
| 625 | ok | 1.97 | | | | | | |
| 626 | ok | 2.16 | | | | | | |
| 627 | ok | 3.88 | | | | | | |
| 837 | ok | 1.68 | | | | | | |
| 839 | ok | 1.94 | | | | | | |
| 840 | ok | 2.64 | | | | | | |
| 859 | ok | 3.42 | | | | | | |
| 860 | ok | 1.68 | | | | | | |
| 861 | ok | 1.34 | | | | | | |
| 862 | ok | 1.30 | | | | | | |
| 863 | ok | 2.02 | | | | | | |
| 876 | ok | 1.89 | | | | | | |
| Nodo | | Max tau | Ver V pr | Ver V sec | Af V pr | Af V sec | V pr | V sec |
| | | 7.31 | 0.20 | 0.26 | 5.07 | 6.58 | 154.41 | 200.55 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto
INOR

Lotto
11

Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003

Rev.
A

Foglio
27 di 46



2. STATI LIMITE D' ESERCIZIO

2.1. LEGENDA TABELLA STATI LIMITE D' ESERCIZIO

In tabella vengono riportati i valori di interesse per il controllo degli stati limite d'esercizio.

In particolare, vengono riportati, in relazione al tipo di elemento strutturale, i risultati relativi alle tre categorie di combinazione considerate:

- Combinazioni rare
- Combinazioni frequenti
- Combinazioni quasi permanenti.

I valori di interesse sono i seguenti:

| | |
|-------|--|
| rRfck | rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni rare [normalizzato a 1] |
| rRfyk | rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione fyk in combinazioni rare [normalizzato a 1] |
| rPfck | rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni quasi permanenti [normalizzato a 1] |
| wR | apertura caratteristica delle fessure in combinazioni rare [mm] |
| wF | apertura caratteristica delle fessure in combinazioni frequenti [mm] |
| wP | apertura caratteristica delle fessure in combinazioni quasi permanenti [mm] |
| dR | massima deformazione in combinazioni rare |
| dF | massima deformazione in combinazioni frequenti |
| dP | massima deformazione in combinazioni quasi permanenti |

Per ognuno dei nove valori soprariportati viene indicata (Rif.cmb) la combinazione in cui si è verificato.

In relazione al tipo di elemento strutturale i valori sono selezionati nel modo seguente:

| | | | | |
|---------------|-------|-------|-------|--------------------------------|
| pilastri | rRfck | rRfyk | rPfck | per sezioni significative |
| travi | rRfck | rRfyk | rPfck | per sezioni significative |
| | wR | wF | wP | per sezioni significative |
| | dR | dF | dP | massimi in campata |
| setti e gusci | rRfck | rRfyk | rPfck | massimi nei nodi dell'elemento |
| | wR | wF | wP | massimi nei nodi dell'elemento |

Si precisa che i valori di massima deformazione per travi sono riferiti al piano verticale (piano locale 1-2 con momenti flettenti 3-3).

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due 

ALTA SORVEGLIANZA

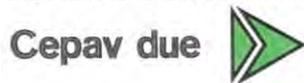

ITALFERR
GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
29 di 46

| Setto | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb | wR | wF | wP | Rif. cmb |
|-------|-------|-------|-------|-------------|------|------|------|-------------|
| | | | | | mm | mm | mm | |
| 1 | 0.59 | 0.83 | 0.59 | 121,121,137 | 0.26 | 0.21 | 0.21 | 121,129,137 |
| 2 | 0.51 | 0.83 | 0.52 | 121,121,137 | 0.26 | 0.23 | 0.22 | 121,129,137 |
| 3 | 0.44 | 0.83 | 0.45 | 121,121,137 | 0.26 | 0.23 | 0.23 | 121,129,137 |
| 4 | 0.36 | 0.72 | 0.35 | 121,121,137 | 0.22 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 5 | 0.36 | 0.83 | 0.35 | 121,121,137 | 0.24 | 0.18 | 0.17 | 121,129,137 |
| 6 | 0.34 | 0.83 | 0.34 | 121,121,137 | 0.25 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 7 | 0.34 | 0.83 | 0.34 | 121,121,137 | 0.25 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 8 | 0.37 | 0.78 | 0.36 | 121,121,137 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 9 | 0.36 | 0.83 | 0.35 | 121,121,137 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 10 | 0.34 | 0.79 | 0.33 | 121,121,137 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 11 | 0.34 | 0.79 | 0.34 | 121,121,137 | 0.25 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 12 | 0.38 | 0.83 | 0.39 | 121,121,137 | 0.25 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 13 | 0.35 | 0.80 | 0.34 | 121,121,137 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 14 | 0.32 | 0.76 | 0.32 | 121,121,137 | 0.23 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 15 | 0.32 | 0.76 | 0.32 | 121,121,137 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 16 | 0.45 | 0.83 | 0.45 | 121,121,137 | 0.29 | 0.24 | 0.23 | 121,129,137 |
| 17 | 0.28 | 0.63 | 0.27 | 121,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 18 | 0.27 | 0.62 | 0.26 | 121,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 19 | 0.26 | 0.60 | 0.26 | 121,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 20 | 0.45 | 0.82 | 0.46 | 121,121,137 | 0.28 | 0.23 | 0.23 | 121,129,137 |
| 21 | 0.23 | 0.55 | 0.25 | 120,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 22 | 0.11 | 0.33 | 0.12 | 120,119,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 23 | 0.08 | 0.25 | 0.09 | 122,119,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 24 | 0.45 | 0.74 | 0.45 | 121,121,137 | 0.25 | 0.20 | 0.19 | 121,129,137 |
| 25 | 0.17 | 0.53 | 0.17 | 122,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 26 | 0.16 | 0.40 | 0.16 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 27 | 0.15 | 0.34 | 0.15 | 122,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 28 | 0.45 | 0.80 | 0.45 | 121,121,137 | 0.27 | 0.21 | 0.21 | 121,129,137 |
| 29 | 0.23 | 0.55 | 0.23 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 30 | 0.21 | 0.47 | 0.21 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 31 | 0.20 | 0.44 | 0.20 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 32 | 0.41 | 0.82 | 0.42 | 121,121,137 | 0.26 | 0.23 | 0.22 | 121,129,137 |
| 33 | 0.23 | 0.58 | 0.23 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 34 | 0.21 | 0.51 | 0.21 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 35 | 0.21 | 0.49 | 0.21 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 36 | 0.36 | 0.69 | 0.37 | 123,123,139 | 0.19 | 0.0 | 0.0 | 123,0,0 |
| 37 | 0.37 | 0.79 | 0.37 | 118,118,138 | 0.23 | 0.0 | 0.0 | 118,0,0 |
| 38 | 0.22 | 0.64 | 0.21 | 118,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 39 | 0.20 | 0.43 | 0.21 | 122,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 40 | 0.36 | 0.81 | 0.37 | 123,121,139 | 0.25 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 41 | 0.35 | 0.78 | 0.36 | 119,119,139 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 119,0,0 |
| 42 | 0.17 | 0.55 | 0.18 | 119,119,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 43 | 0.12 | 0.33 | 0.12 | 119,119,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 44 | 0.41 | 0.73 | 0.42 | 122,117,138 | 0.20 | 0.16 | 0.16 | 122,130,138 |
| 45 | 0.15 | 0.53 | 0.15 | 119,124,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 46 | 0.14 | 0.36 | 0.14 | 119,124,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 47 | 0.12 | 0.31 | 0.13 | 119,119,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 48 | 0.42 | 0.78 | 0.43 | 122,122,138 | 0.25 | 0.21 | 0.21 | 122,130,138 |
| 49 | 0.15 | 0.41 | 0.15 | 119,124,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 50 | 0.14 | 0.36 | 0.15 | 118,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 51 | 0.13 | 0.29 | 0.13 | 118,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 52 | 0.38 | 0.78 | 0.39 | 122,122,138 | 0.23 | 0.17 | 0.17 | 121,130,138 |
| 53 | 0.16 | 0.55 | 0.16 | 119,124,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 54 | 0.14 | 0.38 | 0.15 | 118,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 55 | 0.13 | 0.32 | 0.14 | 118,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 56 | 0.42 | 0.83 | 0.43 | 121,121,137 | 0.28 | 0.24 | 0.23 | 121,129,137 |
| 57 | 0.36 | 0.80 | 0.38 | 118,117,138 | 0.27 | 0.0 | 0.0 | 117,0,0 |
| 58 | 0.18 | 0.58 | 0.19 | 118,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 59 | 0.13 | 0.33 | 0.14 | 118,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 60 | 0.40 | 0.73 | 0.41 | 121,117,137 | 0.22 | 0.15 | 0.15 | 117,129,137 |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
30 di 46

| Setto | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb | wR | wF | wP | Rif. cmb |
|-------|-------|-------|-------|-------------|------|------|------|-------------|
| 61 | 0.40 | 0.83 | 0.40 | 120,120,140 | 0.24 | 0.18 | 0.18 | 124,134,140 |
| 62 | 0.27 | 0.82 | 0.26 | 120,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 63 | 0.19 | 0.54 | 0.19 | 120,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 64 | 0.35 | 0.58 | 0.36 | 121,122,137 | 0.16 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 65 | 0.20 | 0.53 | 0.20 | 120,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 66 | 0.18 | 0.45 | 0.18 | 120,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 67 | 0.17 | 0.43 | 0.18 | 120,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 68 | 0.38 | 0.74 | 0.39 | 122,122,138 | 0.21 | 0.18 | 0.18 | 121,130,138 |
| 69 | 0.19 | 0.48 | 0.19 | 120,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 70 | 0.18 | 0.41 | 0.18 | 120,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 71 | 0.17 | 0.38 | 0.18 | 120,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 72 | 0.41 | 0.80 | 0.42 | 122,122,138 | 0.24 | 0.21 | 0.21 | 122,130,138 |
| 73 | 0.16 | 0.51 | 0.16 | 120,124,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 74 | 0.15 | 0.37 | 0.15 | 120,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 75 | 0.13 | 0.32 | 0.14 | 124,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 76 | 0.45 | 0.79 | 0.46 | 122,122,138 | 0.27 | 0.21 | 0.21 | 122,130,138 |
| 77 | 0.24 | 0.54 | 0.26 | 119,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 78 | 0.12 | 0.39 | 0.13 | 117,117,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 79 | 0.08 | 0.27 | 0.09 | 117,117,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 80 | 0.45 | 0.73 | 0.45 | 122,122,138 | 0.24 | 0.19 | 0.19 | 122,130,138 |
| 81 | 0.25 | 0.81 | 0.25 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 82 | 0.26 | 0.82 | 0.27 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 83 | 0.26 | 0.82 | 0.27 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 84 | 0.35 | 0.78 | 0.32 | 122,122,138 | 0.23 | 0.16 | 0.16 | 123,130,138 |
| 85 | 0.09 | 0.27 | 0.08 | 116,111,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 86 | 0.18 | 0.81 | 0.20 | 116,124,140 | 0.29 | 0.19 | 0.19 | 124,132,140 |
| 87 | 0.13 | 0.31 | 0.14 | 120,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 88 | 0.15 | 0.42 | 0.17 | 120,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 89 | 0.17 | 0.47 | 0.18 | 124,122,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 90 | 0.22 | 0.55 | 0.21 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 91 | 0.30 | 0.83 | 0.31 | 121,121,137 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 92 | 0.08 | 0.33 | 0.07 | 120,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 93 | 0.12 | 0.21 | 0.11 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 94 | 0.12 | 0.23 | 0.11 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 95 | 0.21 | 0.40 | 0.21 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 96 | 0.18 | 0.37 | 0.17 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 97 | 0.22 | 0.62 | 0.22 | 120,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 98 | 0.14 | 0.46 | 0.14 | 120,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 99 | 0.11 | 0.37 | 0.11 | 120,118,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 100 | 0.66 | 0.81 | 0.66 | 122,122,138 | 0.27 | 0.22 | 0.22 | 122,130,138 |
| 101 | 0.28 | 0.66 | 0.27 | 116,114,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 102 | 0.27 | 0.65 | 0.27 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 103 | 0.27 | 0.63 | 0.26 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 104 | 0.46 | 0.83 | 0.47 | 116,116,140 | 0.29 | 0.24 | 0.24 | 116,132,140 |
| 105 | 0.35 | 0.83 | 0.34 | 116,116,140 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 106 | 0.33 | 0.82 | 0.32 | 116,116,140 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 107 | 0.32 | 0.81 | 0.32 | 116,116,140 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 108 | 0.44 | 0.83 | 0.46 | 116,116,140 | 0.29 | 0.25 | 0.25 | 116,132,140 |
| 109 | 0.35 | 0.82 | 0.35 | 116,116,140 | 0.23 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 110 | 0.34 | 0.82 | 0.34 | 116,116,140 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 111 | 0.34 | 0.83 | 0.34 | 116,116,140 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 112 | 0.38 | 0.83 | 0.40 | 116,116,140 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 113 | 0.35 | 0.82 | 0.35 | 116,116,140 | 0.22 | 0.17 | 0.17 | 116,132,140 |
| 114 | 0.34 | 0.82 | 0.33 | 116,116,140 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 115 | 0.34 | 0.82 | 0.34 | 116,116,140 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 116 | 0.37 | 0.77 | 0.37 | 116,116,140 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 117 | 0.60 | 0.82 | 0.57 | 116,116,140 | 0.24 | 0.17 | 0.17 | 116,132,140 |
| 118 | 0.53 | 0.82 | 0.49 | 116,116,140 | 0.26 | 0.19 | 0.18 | 116,132,140 |
| 119 | 0.46 | 0.82 | 0.43 | 116,116,140 | 0.25 | 0.19 | 0.19 | 116,132,140 |
| 120 | 0.36 | 0.70 | 0.36 | 116,116,140 | 0.21 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 121 | 0.22 | 0.54 | 0.24 | 108,112,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA

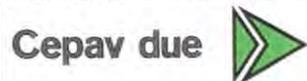


Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
31 di 46

| Setto | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb | wR | wF | wP | Rif. cmb |
|-------|-------|-------|-------|-------------|------|------|------|-------------|
| 122 | 0.11 | 0.34 | 0.12 | 108,108,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 123 | 0.08 | 0.25 | 0.09 | 116,108,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 124 | 0.47 | 0.82 | 0.47 | 116,116,140 | 0.30 | 0.24 | 0.24 | 116,132,140 |
| 125 | 0.17 | 0.50 | 0.17 | 116,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 126 | 0.16 | 0.40 | 0.16 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 127 | 0.15 | 0.35 | 0.15 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 128 | 0.46 | 0.83 | 0.46 | 116,116,140 | 0.29 | 0.23 | 0.23 | 116,132,140 |
| 129 | 0.23 | 0.56 | 0.23 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 130 | 0.21 | 0.48 | 0.21 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 131 | 0.20 | 0.45 | 0.20 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 132 | 0.42 | 0.83 | 0.42 | 116,116,140 | 0.26 | 0.23 | 0.23 | 116,132,140 |
| 133 | 0.23 | 0.58 | 0.23 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 134 | 0.21 | 0.51 | 0.21 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 135 | 0.21 | 0.49 | 0.21 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 136 | 0.36 | 0.69 | 0.37 | 116,113,140 | 0.19 | 0.15 | 0.15 | 116,130,138 |
| 137 | 0.37 | 0.83 | 0.37 | 111,111,140 | 0.25 | 0.0 | 0.0 | 111,0,0 |
| 138 | 0.21 | 0.64 | 0.21 | 111,111,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 139 | 0.20 | 0.43 | 0.21 | 116,111,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 140 | 0.36 | 0.81 | 0.37 | 116,116,140 | 0.25 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 141 | 0.34 | 0.79 | 0.36 | 108,108,137 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 108,0,0 |
| 142 | 0.17 | 0.54 | 0.18 | 108,108,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 143 | 0.12 | 0.33 | 0.12 | 108,108,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 144 | 0.41 | 0.74 | 0.42 | 116,111,140 | 0.22 | 0.17 | 0.16 | 116,132,140 |
| 145 | 0.15 | 0.50 | 0.16 | 108,112,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 146 | 0.14 | 0.36 | 0.14 | 108,108,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 147 | 0.12 | 0.31 | 0.13 | 108,108,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 148 | 0.43 | 0.83 | 0.43 | 116,116,140 | 0.28 | 0.24 | 0.23 | 116,132,140 |
| 149 | 0.15 | 0.39 | 0.15 | 108,112,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 150 | 0.14 | 0.34 | 0.14 | 110,112,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 151 | 0.12 | 0.28 | 0.13 | 110,110,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 152 | 0.39 | 0.81 | 0.39 | 116,116,140 | 0.24 | 0.19 | 0.19 | 116,132,140 |
| 153 | 0.16 | 0.50 | 0.16 | 108,112,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 154 | 0.14 | 0.36 | 0.14 | 110,114,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 155 | 0.13 | 0.32 | 0.13 | 110,110,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 156 | 0.42 | 0.83 | 0.43 | 116,116,140 | 0.28 | 0.24 | 0.24 | 116,132,140 |
| 157 | 0.35 | 0.80 | 0.36 | 110,110,139 | 0.27 | 0.0 | 0.0 | 110,0,0 |
| 158 | 0.18 | 0.55 | 0.18 | 110,110,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 159 | 0.12 | 0.33 | 0.13 | 110,110,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 160 | 0.41 | 0.75 | 0.42 | 116,111,140 | 0.23 | 0.16 | 0.16 | 111,132,140 |
| 161 | 0.39 | 0.83 | 0.40 | 109,109,138 | 0.25 | 0.19 | 0.19 | 113,135,138 |
| 162 | 0.27 | 0.82 | 0.27 | 109,109,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 163 | 0.19 | 0.54 | 0.19 | 109,113,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 164 | 0.35 | 0.58 | 0.36 | 116,116,140 | 0.16 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 165 | 0.20 | 0.49 | 0.20 | 109,112,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 166 | 0.18 | 0.44 | 0.18 | 109,113,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 167 | 0.17 | 0.43 | 0.18 | 109,109,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 168 | 0.37 | 0.74 | 0.38 | 116,116,140 | 0.21 | 0.18 | 0.17 | 116,132,140 |
| 169 | 0.19 | 0.47 | 0.20 | 109,113,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 170 | 0.18 | 0.40 | 0.18 | 109,112,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 171 | 0.17 | 0.38 | 0.18 | 109,109,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 172 | 0.41 | 0.83 | 0.42 | 116,116,140 | 0.26 | 0.23 | 0.22 | 116,132,140 |
| 173 | 0.16 | 0.48 | 0.16 | 108,112,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 174 | 0.15 | 0.36 | 0.15 | 109,113,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 175 | 0.13 | 0.32 | 0.14 | 113,109,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 176 | 0.46 | 0.83 | 0.46 | 116,116,140 | 0.29 | 0.23 | 0.23 | 116,132,140 |
| 177 | 0.24 | 0.54 | 0.25 | 108,112,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 178 | 0.12 | 0.37 | 0.13 | 108,108,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 179 | 0.08 | 0.26 | 0.08 | 108,108,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 180 | 0.47 | 0.82 | 0.47 | 116,116,140 | 0.31 | 0.24 | 0.24 | 116,132,140 |
| 181 | 0.23 | 0.82 | 0.26 | 124,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 182 | 0.24 | 0.82 | 0.27 | 124,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



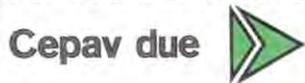
GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
32 di 46

| Setto | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb | wR | wF | wP | Rif. cmb |
|-------|-------|-------|-------|-------------|------|------|------|-------------|
| 183 | 0.24 | 0.81 | 0.27 | 124,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 184 | 0.31 | 0.64 | 0.32 | 116,116,140 | 0.17 | 0.15 | 0.14 | 116,132,140 |
| 185 | 0.16 | 0.45 | 0.16 | 124,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 186 | 0.15 | 0.41 | 0.16 | 119,121,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 187 | 0.15 | 0.36 | 0.15 | 117,123,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 188 | 0.15 | 0.33 | 0.15 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 189 | 0.16 | 0.36 | 0.16 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 190 | 0.16 | 0.40 | 0.16 | 118,124,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 191 | 0.17 | 0.44 | 0.18 | 122,124,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 192 | 0.23 | 0.82 | 0.25 | 124,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 193 | 0.15 | 0.32 | 0.16 | 121,117,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 194 | 0.13 | 0.27 | 0.13 | 121,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 195 | 0.09 | 0.32 | 0.08 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 196 | 0.31 | 0.82 | 0.30 | 116,116,140 | 0.22 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 197 | 0.22 | 0.60 | 0.22 | 109,113,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 198 | 0.14 | 0.46 | 0.14 | 109,109,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 199 | 0.11 | 0.38 | 0.11 | 109,109,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 200 | 0.70 | 0.82 | 0.69 | 116,116,140 | 0.27 | 0.21 | 0.21 | 116,132,140 |
| 201 | 0.34 | 0.80 | 0.37 | 112,121,137 | 0.21 | 0.22 | 0.22 | 121,129,137 |
| 202 | 0.37 | 0.83 | 0.40 | 121,121,137 | 0.23 | 0.24 | 0.24 | 121,129,137 |
| 203 | 0.36 | 0.83 | 0.40 | 121,121,137 | 0.23 | 0.24 | 0.24 | 121,129,137 |
| 204 | 0.21 | 0.66 | 0.20 | 121,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 205 | 0.15 | 0.72 | 0.13 | 121,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 206 | 0.14 | 0.70 | 0.13 | 122,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 207 | 0.12 | 0.53 | 0.10 | 121,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 208 | 0.13 | 0.27 | 0.14 | 111,110,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 209 | 0.14 | 0.56 | 0.16 | 120,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 210 | 0.14 | 0.52 | 0.15 | 120,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 211 | 0.14 | 0.45 | 0.15 | 120,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 212 | 0.16 | 0.37 | 0.17 | 111,110,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 213 | 0.14 | 0.55 | 0.15 | 120,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 214 | 0.14 | 0.50 | 0.15 | 120,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 215 | 0.15 | 0.45 | 0.16 | 120,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 216 | 0.16 | 0.37 | 0.16 | 111,110,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 217 | 0.13 | 0.46 | 0.15 | 120,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 218 | 0.14 | 0.44 | 0.15 | 120,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 219 | 0.15 | 0.41 | 0.16 | 120,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 220 | 0.16 | 0.31 | 0.15 | 122,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 221 | 0.14 | 0.48 | 0.14 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 222 | 0.14 | 0.47 | 0.15 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 223 | 0.15 | 0.42 | 0.16 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 224 | 0.16 | 0.32 | 0.15 | 124,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 225 | 0.15 | 0.56 | 0.15 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 226 | 0.15 | 0.52 | 0.15 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 227 | 0.15 | 0.47 | 0.16 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 228 | 0.14 | 0.36 | 0.16 | 108,108,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 229 | 0.15 | 0.57 | 0.15 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 230 | 0.15 | 0.54 | 0.15 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 231 | 0.15 | 0.47 | 0.15 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 232 | 0.13 | 0.34 | 0.16 | 108,109,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 233 | 0.14 | 0.77 | 0.13 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 234 | 0.14 | 0.76 | 0.12 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 235 | 0.11 | 0.57 | 0.11 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 236 | 0.12 | 0.30 | 0.14 | 117,117,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 237 | 0.39 | 0.81 | 0.34 | 116,116,140 | 0.24 | 0.15 | 0.15 | 116,132,140 |
| 238 | 0.41 | 0.82 | 0.37 | 116,116,140 | 0.25 | 0.17 | 0.17 | 116,132,140 |
| 239 | 0.40 | 0.82 | 0.37 | 116,116,140 | 0.25 | 0.17 | 0.17 | 116,132,140 |
| 240 | 0.18 | 0.58 | 0.19 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 241 | 0.36 | 0.82 | 0.35 | 122,124,138 | 0.21 | 0.18 | 0.18 | 124,132,140 |
| 242 | 0.35 | 0.82 | 0.35 | 122,124,138 | 0.22 | 0.17 | 0.17 | 122,132,140 |
| 243 | 0.32 | 0.82 | 0.32 | 122,122,138 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 122,0,0 |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
33 di 46

| Setto | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb | wR | wF | wP | Rif. cmb |
|-------|-------|-------|-------|-------------|------|------|------|-------------|
| 244 | 0.14 | 0.55 | 0.15 | 119,122,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 245 | 0.19 | 0.64 | 0.18 | 117,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 246 | 0.16 | 0.56 | 0.16 | 118,124,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 247 | 0.17 | 0.49 | 0.18 | 120,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 248 | 0.19 | 0.41 | 0.21 | 124,118,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 249 | 0.18 | 0.57 | 0.18 | 118,123,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 250 | 0.17 | 0.53 | 0.17 | 120,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 251 | 0.17 | 0.53 | 0.18 | 120,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 252 | 0.25 | 0.52 | 0.27 | 119,121,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 253 | 0.18 | 0.53 | 0.18 | 118,123,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 254 | 0.17 | 0.51 | 0.17 | 118,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 255 | 0.17 | 0.50 | 0.18 | 120,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 256 | 0.35 | 0.78 | 0.38 | 119,121,139 | 0.23 | 0.21 | 0.21 | 121,129,137 |
| 257 | 0.15 | 0.40 | 0.15 | 118,123,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 258 | 0.15 | 0.40 | 0.15 | 118,123,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 259 | 0.15 | 0.41 | 0.16 | 118,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 260 | 0.40 | 0.82 | 0.42 | 119,123,139 | 0.29 | 0.25 | 0.25 | 123,131,139 |
| 261 | 0.15 | 0.38 | 0.15 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 262 | 0.15 | 0.38 | 0.15 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 263 | 0.15 | 0.38 | 0.16 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 264 | 0.41 | 0.83 | 0.43 | 117,124,137 | 0.30 | 0.26 | 0.26 | 124,132,140 |
| 265 | 0.18 | 0.49 | 0.18 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 266 | 0.17 | 0.47 | 0.17 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 267 | 0.17 | 0.46 | 0.18 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 268 | 0.36 | 0.76 | 0.38 | 117,124,137 | 0.23 | 0.21 | 0.21 | 117,132,140 |
| 269 | 0.18 | 0.53 | 0.18 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 270 | 0.17 | 0.49 | 0.17 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 271 | 0.17 | 0.48 | 0.18 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 272 | 0.25 | 0.51 | 0.27 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 273 | 0.18 | 0.56 | 0.18 | 120,117,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 274 | 0.16 | 0.49 | 0.16 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 275 | 0.17 | 0.47 | 0.18 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 276 | 0.19 | 0.39 | 0.21 | 124,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 277 | 0.36 | 0.83 | 0.36 | 117,121,140 | 0.21 | 0.19 | 0.19 | 121,129,137 |
| 278 | 0.35 | 0.83 | 0.36 | 124,124,140 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 124,0,0 |
| 279 | 0.31 | 0.83 | 0.33 | 124,124,140 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 124,0,0 |
| 280 | 0.15 | 0.56 | 0.15 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 281 | 0.19 | 0.57 | 0.18 | 117,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 282 | 0.18 | 0.54 | 0.18 | 117,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 283 | 0.18 | 0.52 | 0.18 | 117,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 284 | 0.22 | 0.41 | 0.21 | 124,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 285 | 0.21 | 0.64 | 0.22 | 117,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 286 | 0.20 | 0.59 | 0.21 | 117,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 287 | 0.17 | 0.52 | 0.18 | 117,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 288 | 0.25 | 0.50 | 0.23 | 122,124,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 289 | 0.21 | 0.64 | 0.22 | 117,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 290 | 0.20 | 0.59 | 0.21 | 117,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 291 | 0.17 | 0.52 | 0.19 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 292 | 0.25 | 0.52 | 0.24 | 124,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 293 | 0.18 | 0.56 | 0.18 | 120,122,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 294 | 0.17 | 0.54 | 0.18 | 120,122,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 295 | 0.17 | 0.52 | 0.18 | 120,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 296 | 0.22 | 0.42 | 0.21 | 122,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 297 | 0.38 | 0.83 | 0.40 | 121,121,137 | 0.24 | 0.23 | 0.23 | 121,129,137 |
| 298 | 0.34 | 0.83 | 0.35 | 121,121,137 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 299 | 0.34 | 0.79 | 0.34 | 121,121,137 | 0.25 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 300 | 0.30 | 0.72 | 0.31 | 121,121,137 | 0.20 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 301 | 0.25 | 0.58 | 0.25 | 121,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 302 | 0.08 | 0.24 | 0.08 | 122,117,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 303 | 0.13 | 0.27 | 0.13 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 304 | 0.18 | 0.38 | 0.19 | 122,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |

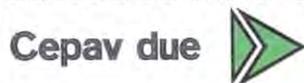


Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
34 di 46

| Setto | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb | wR | wF | wP | Rif. cmb |
|-------|-------|-------|-------|-------------|------|------|------|-------------|
| 305 | 0.20 | 0.43 | 0.21 | 122,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 306 | 0.20 | 0.40 | 0.20 | 122,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 307 | 0.10 | 0.25 | 0.12 | 119,119,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 308 | 0.11 | 0.23 | 0.12 | 119,119,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 309 | 0.10 | 0.21 | 0.11 | 118,117,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 310 | 0.12 | 0.24 | 0.13 | 118,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 311 | 0.12 | 0.25 | 0.13 | 118,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 312 | 0.18 | 0.43 | 0.18 | 122,124,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 313 | 0.16 | 0.38 | 0.17 | 120,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 314 | 0.15 | 0.33 | 0.16 | 120,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 315 | 0.11 | 0.24 | 0.12 | 120,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 316 | 0.07 | 0.24 | 0.07 | 117,119,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 317 | 0.24 | 0.81 | 0.25 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 318 | 0.13 | 0.26 | 0.13 | 124,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 319 | 0.15 | 0.31 | 0.16 | 124,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 320 | 0.16 | 0.32 | 0.16 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 321 | 0.12 | 0.44 | 0.12 | 122,118,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 322 | 0.25 | 0.60 | 0.25 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 323 | 0.31 | 0.75 | 0.31 | 116,116,140 | 0.21 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 324 | 0.34 | 0.83 | 0.35 | 116,116,140 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 325 | 0.34 | 0.83 | 0.34 | 116,116,140 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 326 | 0.40 | 0.82 | 0.39 | 116,116,140 | 0.25 | 0.19 | 0.19 | 116,132,140 |
| 327 | 0.08 | 0.25 | 0.08 | 116,111,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 328 | 0.13 | 0.27 | 0.13 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 329 | 0.18 | 0.39 | 0.19 | 116,111,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 330 | 0.20 | 0.43 | 0.21 | 116,111,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 331 | 0.20 | 0.41 | 0.20 | 116,111,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 332 | 0.10 | 0.25 | 0.12 | 108,108,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 333 | 0.11 | 0.23 | 0.12 | 108,109,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 334 | 0.10 | 0.21 | 0.11 | 110,110,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 335 | 0.11 | 0.24 | 0.12 | 110,110,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 336 | 0.11 | 0.25 | 0.12 | 110,110,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 337 | 0.18 | 0.43 | 0.18 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 338 | 0.16 | 0.39 | 0.17 | 109,109,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 339 | 0.15 | 0.34 | 0.16 | 109,109,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 340 | 0.11 | 0.25 | 0.12 | 109,109,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 341 | 0.07 | 0.24 | 0.07 | 108,109,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 342 | 0.22 | 0.81 | 0.26 | 116,124,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 343 | 0.16 | 0.41 | 0.17 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 344 | 0.13 | 0.31 | 0.14 | 117,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 345 | 0.23 | 0.81 | 0.24 | 124,122,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 346 | 0.12 | 0.44 | 0.12 | 116,111,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 347 | 0.35 | 0.83 | 0.37 | 121,121,137 | 0.25 | 0.22 | 0.22 | 121,129,137 |
| 348 | 0.10 | 0.41 | 0.09 | 121,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 349 | 0.14 | 0.37 | 0.15 | 120,112,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 350 | 0.15 | 0.38 | 0.16 | 124,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 351 | 0.15 | 0.38 | 0.17 | 124,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 352 | 0.16 | 0.38 | 0.16 | 121,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 353 | 0.15 | 0.39 | 0.16 | 121,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 354 | 0.15 | 0.38 | 0.15 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 355 | 0.11 | 0.42 | 0.10 | 117,116,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 356 | 0.37 | 0.82 | 0.35 | 116,116,140 | 0.23 | 0.17 | 0.17 | 116,132,140 |
| 357 | 0.28 | 0.82 | 0.29 | 122,122,138 | 0.24 | 0.0 | 0.0 | 122,0,0 |
| 358 | 0.17 | 0.49 | 0.18 | 120,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 359 | 0.17 | 0.51 | 0.18 | 120,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 360 | 0.17 | 0.48 | 0.18 | 118,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 361 | 0.15 | 0.40 | 0.16 | 118,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 362 | 0.15 | 0.37 | 0.16 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 363 | 0.17 | 0.44 | 0.18 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 364 | 0.17 | 0.46 | 0.18 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 365 | 0.17 | 0.46 | 0.18 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
35 di 46

| Setto | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb | wR | wF | wP | Rif. cmb |
|--------------|--------------|--------------|--------------|-------------|-----------|-----------|-----------|-------------|
| 366 | 0.28 | 0.83 | 0.30 | 124,124,140 | 0.25 | 0.0 | 0.0 | 124,0,0 |
| 367 | 0.17 | 0.48 | 0.18 | 117,124,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 368 | 0.16 | 0.42 | 0.17 | 117,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 369 | 0.16 | 0.42 | 0.17 | 120,121,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 370 | 0.16 | 0.48 | 0.18 | 120,123,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 371 | 0.34 | 0.83 | 0.35 | 121,121,137 | 0.23 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 372 | 0.33 | 0.79 | 0.33 | 121,121,137 | 0.25 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 373 | 0.32 | 0.72 | 0.32 | 121,121,137 | 0.20 | 0.0 | 0.0 | 121,0,0 |
| 374 | 0.27 | 0.62 | 0.27 | 121,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 375 | 0.21 | 0.50 | 0.21 | 121,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 376 | 0.09 | 0.27 | 0.08 | 121,117,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 377 | 0.14 | 0.27 | 0.13 | 122,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 378 | 0.16 | 0.33 | 0.16 | 122,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 379 | 0.18 | 0.37 | 0.17 | 122,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 380 | 0.20 | 0.38 | 0.19 | 121,121,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 381 | 0.11 | 0.20 | 0.10 | 121,123,139 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 382 | 0.11 | 0.18 | 0.10 | 121,123,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 383 | 0.11 | 0.19 | 0.11 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 384 | 0.12 | 0.20 | 0.11 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 385 | 0.12 | 0.22 | 0.11 | 121,121,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 386 | 0.21 | 0.40 | 0.21 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 387 | 0.18 | 0.37 | 0.17 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 388 | 0.16 | 0.32 | 0.15 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 389 | 0.14 | 0.25 | 0.13 | 122,122,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 390 | 0.09 | 0.26 | 0.08 | 122,117,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 391 | 0.19 | 0.80 | 0.19 | 122,122,138 | 0.29 | 0.20 | 0.20 | 123,131,139 |
| 392 | 0.16 | 0.37 | 0.17 | 124,120,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 393 | 0.16 | 0.38 | 0.17 | 121,117,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 394 | 0.14 | 0.26 | 0.13 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 395 | 0.22 | 0.55 | 0.22 | 122,122,137 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 396 | 0.21 | 0.53 | 0.21 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 397 | 0.27 | 0.64 | 0.27 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 398 | 0.32 | 0.75 | 0.32 | 116,116,140 | 0.21 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 399 | 0.33 | 0.82 | 0.34 | 116,116,140 | 0.26 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 400 | 0.34 | 0.82 | 0.34 | 116,116,140 | 0.21 | 0.0 | 0.0 | 116,0,0 |
| 401 | 0.10 | 0.29 | 0.09 | 116,111,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 402 | 0.14 | 0.29 | 0.13 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 403 | 0.17 | 0.34 | 0.16 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 404 | 0.18 | 0.37 | 0.17 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 405 | 0.20 | 0.39 | 0.20 | 116,111,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 406 | 0.11 | 0.21 | 0.11 | 116,113,138 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 407 | 0.11 | 0.19 | 0.11 | 116,113,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| 408 | 0.11 | 0.19 | 0.11 | 116,116,140 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0,0,0 |
| | | | | | | | | |
| | | | | | | | | |
| Setto | rRfck | rRfyk | rPfck | | wR | wF | wP | |
| | 0.70 | 0.83 | 0.69 | | 0.31 | 0.26 | 0.26 | |

Doc. N.

Progetto
INOR

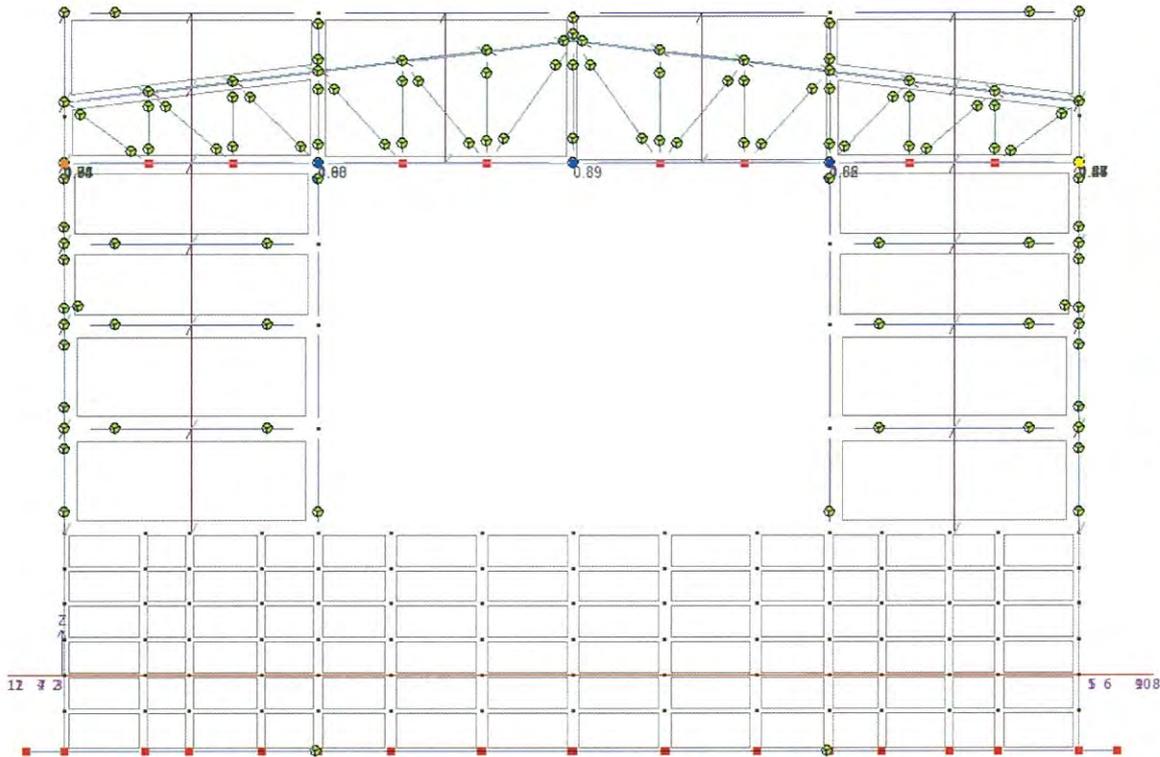
Lotto
11

Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003

Rev.
A

Foglio
36 di 46

3. VERIFICA SLD



4. VERIFICHE ELEMENTI TRAVE E/O PILASTRO IN C.A.

4.1. LEGENDA TABELLA VERIFICHE ELEMENTI TRAVE E/O PILASTRO IN C.A.

In tabella vengono riportati per ogni elemento il numero identificativo ed il codice di verifica con le sigle **Ok** o **NV**.

Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con le tensioni ammissibili (**T.A.**) vengono riportate le massime tensioni nell'elemento (massima compressione nel calcestruzzo, massima compressione media nel calcestruzzo, massima tensione nell'acciaio, massima tensione tangenziale) con l'indicazione delle combinazioni in cui si sono attinti i rispettivi valori.

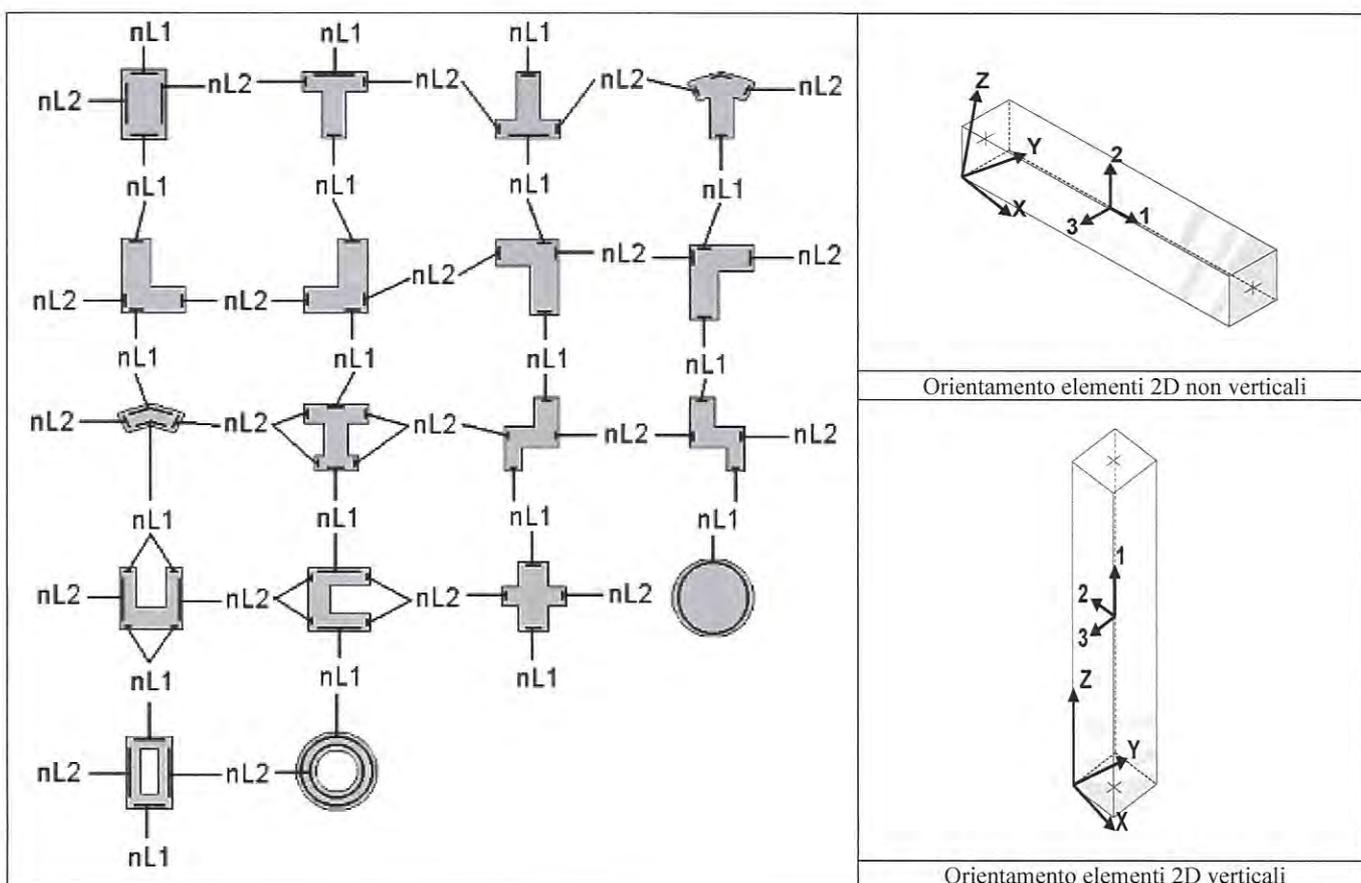
Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con il metodo degli stati limite (**S.L.**) vengono riportati: il rapporto x/d , le verifiche per sollecitazioni proporzionali e la verifica per compressione media con l'indicazione delle combinazioni in cui si sono attinti i rispettivi valori.

Nel caso in cui la struttura abbia comportamento dissipativo e sia prevista la progettazione con il criterio della gerarchia delle resistenze (**G.R.**) vengono riportate le verifiche di sovraresistenza e del nodo.

Per gli elementi tipo pilastro sono riportati numero e diametro dei ferri di vertice, numero e diametro di ferri disposti lungo i lati $L1$ (paralleli alla base della sezione) e lungo i lati $L2$ (paralleli all'altezza della sezione).

Per gli elementi tipo trave sono riportati infine le quantità di armatura inferiore e superiore.

SCHEMA DELLA DISTRIBUZIONE DELLE ARMATURE LONGITUDINALI



4.2. PROGETTAZIONE DELLE FONDAZIONI

Il D.M.17/01/2018 - par: 7.2.5 prevede:

“Sia per CD“A” sia per CD“B” il dimensionamento delle strutture di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno devono essere eseguiti assumendo come azione in fondazione, trasmessa dagli elementi soprastanti, una tra le seguenti:

- quella derivante dall’analisi strutturale eseguita ipotizzando comportamento strutturale non dissipativo;
- quella trasferita dagli elementi soprastanti nell’ipotesi di comportamento strutturale dissipativo, amplificata di un coefficiente pari a 1,30 in CD“A” e 1,10 in CD“B”;

Nel contesto visualizzazione risultati e nella stampa della relazione sulle fondazioni PRO_SAP mostra le sollecitazioni che derivano dall’analisi non incrementate sia in termini di pressioni sul terreno che in termini di sollecitazioni.

La progettazione degli elementi strutturali con proprietà fondazione è effettuata da PRO_SAP (per travi e platee) o da PRO_CAD Plinti (per plinti e pali di fondazione) incrementando le sollecitazioni delle combinazioni con sisma di un coefficiente pari 1.1 in CDB e 1.3 in CDA per pali, plinti, travi e platee.

Per i bicchieri dei plinti di fondazione prefabbricati l’incremento delle sollecitazioni ha un fattore pari a 1.2 in CDB e 1.35 in CDA.

N.B.: se il fattore di struttura $q = 1$ la progettazione viene effettuata senza nessun incremento.

Le verifiche geotecniche vengono effettuate dal modulo geotecnico incrementando automaticamente le sollecitazioni del fattore 1.1 in CDB e 1.3 in CDA per pali, plinti, travi e platee.

N.B.: se il fattore di struttura $q = 1$ le verifiche geotecniche vengono effettuate senza nessun incremento.

Simbologia adottata nelle tabelle di verifica

Per le verifiche alle T.A. di pilastri e travi è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|----------------|--|
| M P X Y | Numero della pilastrata (P) e posizione in pianta (X,Y) |
| M T Z P P | Numero della travata, quota media pilastrata iniziale e finale (nodo in assenza di pilastrata) |
| Pilas. o Trave | numero identificativo dell’elemento D2 |
| Note | Viene riportato il codice relativo alla sezione(s) e relativo al materiale(m); nella terza riga viene riportato il valore delle snellezze in direzione 2-2 e 3-3 |
| Stato | Codici di verifica relativi alle tensioni normali e alle tensioni tangenziali |
| Quota | Ascissa del punto di verifica |
| %Af | Percentuale di area di armatura rispetto a quella di calcestruzzo |
| Armat. long. | Numero e diametro dei ferri di armatura longitudinale: ferri di vertice + ferri di lato (come da fig. precedente) |
| Af inf. | Area di armatura longitudinale posta all’intradosso della trave |
| Af sup | Area di armatura longitudinale posta all’estradosso della trave |
| Sc max | Massima tensione di compressione del calcestruzzo |
| Sc med | Massima tensione media di compressione del calcestruzzo |
| Sf max | Tensione massima nell’acciaio |
| staffe | Vengono riportati i dati del tratto di staffatura in cui cade la sezione di verifica; in particolare: numero dei bracci, diametro, passo, lunghezza tratto |
| Tau max | Tensione massima tangenziale nel cls |
| Rif. comb | Combinazioni in cui si generano i seguenti valori di tensione: Sc max, Sc med, Sf max, Tau max |
| AfV | area dell’armatura atta ad assorbire le azioni di taglio |
| AfT | area dell’armatura atta ad assorbire le azioni di torsione |
| Scorr. P | Scorrimento dei piegati |
| Af long. | Area del ferro longitudinale aggiuntivo per assorbire la torsione |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
39 di 46

Per le verifiche agli S.L. dei pilastri è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|--------------|--|
| M P X Y | Numero della pilastri (P) e posizione in pianta (X,Y) |
| Pilas. | numero identificativo dell'elemento D2 |
| Note | Codici identificativi della sezione (s) e materiale (m) pilastro |
| Stato | Codici relativi all'esito delle verifiche effettuate appresso descritte |
| Quota | Quota sezione di verifica |
| %Af | Percentuale di area di armatura rispetto a quella di calcestruzzo |
| r. snell. | Rapporto di snellezza λ su λ^* : valore superiore a 1 per elementi snelli nel caso in cui viene effettuata la verifica con il metodo diretto dello stato di equilibrio |
| Armat. long. | Numero e diametro (d) dei ferri di armatura longitudinale distinti in ferri di vertice + ferri di lato nelle posizioni nL1 e nL2, come da schemi in figura precedente |
| V N/M | Verifica a pressoflessione con rapporto Ed/Rd: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva |
| V N sis | Verifica a compressione solo calcestruzzo con rapporto Nsd/Nrd e Nrd calcolato come al punto 7.4.4.2.1: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva |
| Staffe | Dati tratto di staffatura oggetto di verifica, nello specifico: numero delle braccia, diametro, passo, lunghezza L tratto |
| V V/T cls | Verifica a taglio/torsione con rapporto Ved/Vrd: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva |
| Rif. cmb. | Riferimento combinazioni da cui si generano le verifiche più gravose per il pilastro |

Per le verifiche alla G.R. dei pilastri è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|---------------|--|
| Pilas. | numero identificativo dell'elemento D2 pilastro |
| sovr. Xi (Xf) | Verifica sovrarresistenza come da formula 7.4.4 in direzione X, alla base (i) ed alla sommità (f): rapporto tra i momenti resistenti dei pilastri e delle travi. La verifica è positiva se maggiore del γ_{Rd} adottato |
| sovr. Yi (Yf) | Verifica sovrarresistenza come da formula 7.4.4 in direzione Y, alla base (i) ed alla sommità (f): rapporto tra i momenti resistenti dei pilastri e delle travi. La verifica è positiva se maggiore del γ_{Rd} adottato |
| M 2-2 i (f) | Valore del momento resistente 2-2 alla base (i) ed alla sommità (f) con massimo momento in presenza dello sforzo normale di calcolo |
| M 3-3 i (f) | Valore del momento resistente 3-3 alla base (i) ed alla sommità (f) con massimo momento in presenza dello sforzo normale di calcolo |
| Luce per V | Luce di calcolo per la definizione del taglio (generato dai momenti resistenti) |
| V M2-2 (M3-3) | Valore del taglio generato dai momenti resistenti 2-2 (3-3) |

Per le verifiche dei dettagli costruttivi per la duttilità è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

(Non presente nel caso di comportamento strutturale non dissipativo)

| | |
|--------------------|--|
| Pilas | Numero identificativo D2 pilastro |
| ni | Sforzo assiale adimensionalizzato di progetto relativo alla combinazione sismica SLV |
| alfaomega | Prodotto tra il coefficiente di efficacia del confinamento e il rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento all'interno del nodo |
| V.7.4.29 2-2 (3-3) | Rapporto tra la domanda di staffe minima nel nodo e il rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento inserito all'interno del nodo in direzione 2 (3) |
| V. 7.4.29 Stato | Codici relativi all'esito della verifica 7.4.29 |
| dmu fi 2-2 (3-3) | Domanda in duttilità di curvatura in direzione 2 (3) |
| cmu fi 2-2 (3-3) | Capacità in duttilità di curvatura in direzione 2 (3) |
| V. dutt. 2-2 (3-3) | Rapporto tra la domanda in duttilità di curvatura e la capacità in duttilità di curvatura in direzione 2 (3) |

Per le verifiche nodi trave-pilastro è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|--------------|--|
| Nodo | Numero identificativo del nodo trave-pilastro |
| Stato | Esito delle verifiche |
| Pilastro | Numero identificativo D2 pilastro |
| Diam st | Diametro staffe nodo |
| Passo | Passo staffe nodo |
| n. br. 2 (3) | Numero braccia staffe per il taglio in direzione 2 (3) |
| Bj2 (3) | Larghezza effettiva del nodo per il taglio in direzione 2 (3) |
| Hjc2 (3) | Distanza tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro per il taglio in direzione 2 (3) |
| V. 7.4.8 | Rapporto tra il taglio Vjbd e il taglio resistente come da formula 7.4.8 |
| V. Ash | Rapporto tra il passo staffe calcolato secondo il capitolo 7.4.4.3.1. e il passo staffe effettivamente inserita nel nodo. Nel caso di valore indica passo staffe utilizzato deriva dalle formule presenti nel paragrafo 7.4.4.3.1. Nel caso di valore minore di 1 il passo staffe utilizzato deriva del pilastro superiore o inferiore al nodo |
| 7.4.10 | Check passo staffe valutato in funzione della formula 7.4.10: |



- SI il passo staffe è calcolato utilizzando la formula 7.4.10;
- NO il passo staffe è calcolato utilizzando le formule 7.4.11 e/o 7.4.12;
- NR calcolo passo staffe non richiesto;

Rif. comb. Riferimento combinazioni da cui si generano le verifiche più gravose per il nodo

Per le verifiche agli S.L. delle travi è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|-----------|--|
| M T Z P P | Numero della travata (T), quota media (Z), n° pilastrata iniziale (P) e finale (P) (nodo in assenza di pilastrata) |
| Trave | numero identificativo dell'elemento D2 |
| Note | Codici identificativi sezione (s) e materiale (m) trave; sono inoltre presenti le sigle relative all'esito delle verifiche effettuate appresso descritte |
| %Af | Percentuale di area di armatura rispetto a quella di calcestruzzo |
| Af inf. | Area di armatura longitudinale posta all'intradosso |
| Af sup | Area di armatura longitudinale posta all'estradosso |
| Af long. | Area complessiva armatura longitudinale |
| x/d | rapporto tra posizione dell'asse neutro e altezza utile |
| V N/M | Verifica a pressoflessione rapporto Ed/Rd: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva |
| V N sis | Verifica a compressione solo calcestruzzo rapporto Nsd/Nrd con Nrd calcolato come al punto 7.4.4.2.1: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva |
| Staffe | Dati tratto di staffatura oggetto di verifica, nello specifico: numero delle braccia, diametro, passo, lunghezza L tratto |
| V V/T els | Verifica a taglio/torsione con rapporto Ved/Vrd: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva |
| Rif. cmb. | Riferimento combinazioni da cui si generano le verifiche più gravose per la trave |

Per le verifiche alla G.R. delle travi è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

| | |
|------------------|--|
| Trave | numero identificativo dell'elemento D2 trave |
| M negativo i (f) | Valore del momento resistente negativo all'estremità iniziale i (finale f) della trave |
| M positivo i (f) | Valore del momento resistente positivo all'estremità iniziale i (finale f) della trave |
| Luce per V | Luce di calcolo per la definizione del taglio (generato dai momenti resistenti) |
| V M-i M+f | Taglio generato dai momenti resistenti negativo i e positivo f |
| V M+i M-f | Taglio generato dai momenti resistenti positivo i e negativo f |
| VEd, min | Valore di taglio minimo per verifica condizioni p.to 7.4.4.1.1 armatura diagonale (solo per CD "A") |
| VEd, max | Valore di taglio massimo per verifica condizioni p.to 7.4.4.1.1 armatura diagonale (solo per CD "A") |
| Vr1 | Valore di taglio come da formula 7.4.1 per armatura diagonale (solo per CD "A") |
| As | Area singolo ordine armature diagonali come da formula 7.4.2 (solo per CD "A") |

Con riferimento al **Documento di Affidabilità** "Test di validazione del software di calcolo PRO_SAP e dei moduli aggiuntivi PRO_SAP Modulo Geotecnico, PRO_CAD nodi acciaio e PRO_MST" - versione Maggio 2011, disponibile per il download sul sito www.2si.it, si segnalano i seguenti esempi applicativi:

| TEST N° | TITOLO |
|---------|---|
| 24 | TENSIONI E ROTAZIONI RISPETTO ALLA CORDA DI ELEMENTI TRAVE |
| 27 | FRECCIA DI ELEMENTI TRAVE |
| 41 | GERARCHIA DELLE RESISTENZE PER TRAVI IN C.A. |
| 42 | GERARCHIA DELLE RESISTENZE PER PILASTRI IN C.A. |
| 43 | VERIFICA ALLE TA DI STRUTTURE IN C.A. |
| 44 | VERIFICA AGLI SLU DI STRUTTURE IN C.A. |
| 46 | VERIFICA A PUNZONAMENTO ALLO SLU DI TRAVI IN C.A. |
| 47 | PROGETTAZIONE A TAGLIO DI STRUTTURE IN C.A. SECONDO IL D.M. 9/1/96 |
| 48 | PROGETTAZIONE A TAGLIO DI STRUTTURE IN C.A. SECONDO IL D.M. 14/1/2008 |
| 49 | VERIFICA ALLO SLE (TENSIONI E FESSURAZIONE) DI STRUTTURE IN C.A. |
| 50 | VERIFICA ALLO SLE (DEFORMAZIONE) DI STRUTTURE IN C.A. |
| 52 | SOVRARESISTENZE |
| 53 | DETTAGLI COSTRUTTIVI C.A.: LIMITI D'ARMATURA PILASTRI E NODI TRAVE-PILASTRO |
| 68 | VALUTAZIONE EFFETTO P- δ SU PILASTRATA |
| 69 | VALUTAZIONE EFFETTO P - δ SU TELAIO 3D |
| 120 | PROGETTO E VERIFICA DI TRAVI PREM |

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
41 di 46

| Pilas. | Note | Stato | Quota cm | %Af | M P= 1 r. snell. | X=0.0 Armat. long. | Y=5.0 V N/M | V N sis | Staffe L=cm | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
|--------|-------------|-------|-------------|------|---------------------|-----------------------|----------------|---------|----------------|-----------|-----------|-------------|
| 598 | s=13,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.67 | 0.04 | 4d20 4+4 d20 | 0.59 | 0.07 | 4+4d10/20 L=85 | 0.43 | 0.37 | 80.80.62.64 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.67 | 0.04 | 4d20 4+4 d20 | 0.11 | 0.07 | 4+4d10/20 L=85 | 0.43 | 0.37 | 80.80.62.64 |
| 1057 | s=13,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.10 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.28 | 0.32 | 78.80.63.79 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.05 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.28 | 0.32 | 75.80.63.79 |
| 1045 | s=13,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.03 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.27 | 0.31 | 80.80.79.59 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.05 | 0.06 | 4+4d10/20 L=75 | 0.27 | 0.31 | 79.80.79.59 |
| 601 | s=13,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.03 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.25 | 0.29 | 80.80.60.59 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.06 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.25 | 0.29 | 79.80.60.59 |
| 600 | s=13,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.06 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.22 | 0.25 | 80.80.79.60 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.12 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.22 | 0.25 | 78.80.79.60 |
| 599 | s=13,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.13 | 0.08 | 4+4d10/20 L=75 | 0.15 | 0.16 | 80.80.61.61 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.10 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.15 | 0.16 | 80.80.61.61 |
| | | | | | M P= 3 | X=1020.0 | Y=5.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 602 | s=10,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.96 | 0.06 | 4d20 6+6 d20 | 0.70 | 0.22 | 4+4d10/20 L=85 | 0.67 | 0.72 | 80.80.62.62 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.96 | 0.06 | 4d20 6+6 d20 | 0.39 | 0.21 | 4+4d10/20 L=85 | 0.67 | 0.72 | 80.80.62.62 |
| 1058 | s=10,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.43 | 0.17 | 4+4d10/20 L=75 | 0.47 | 0.53 | 80.80.64.64 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.29 | 0.17 | 4+4d10/20 L=75 | 0.47 | 0.53 | 80.80.64.64 |
| 1046 | s=10,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.31 | 0.13 | 4+4d10/20 L=75 | 0.38 | 0.44 | 80.80.64.64 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.35 | 0.12 | 4+4d10/20 L=75 | 0.38 | 0.44 | 79.80.64.64 |
| 605 | s=10,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.36 | 0.09 | 4+4d10/20 L=75 | 0.32 | 0.37 | 79.80.78.78 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.47 | 0.09 | 4+4d10/20 L=75 | 0.32 | 0.37 | 79.80.78.78 |
| 604 | s=10,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.49 | 0.06 | 4+4d10/20 L=75 | 0.27 | 0.31 | 79.80.78.78 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.60 | 0.06 | 4+4d10/20 L=75 | 0.27 | 0.31 | 79.80.78.78 |
| 603 | s=10,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.65 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.18 | 0.20 | 79.80.64.64 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.77 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.18 | 0.20 | 79.80.64.64 |
| | | | | | M P= 6 | X=2020.0 | Y=5.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 606 | s=10,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.50 | 0.16 | 4+4d10/20 L=85 | 0.32 | 0.37 | 78.80.63.64 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.27 | 0.15 | 4+4d10/20 L=85 | 0.32 | 0.37 | 78.80.63.64 |
| 1059 | s=10,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.30 | 0.11 | 4+4d10/20 L=75 | 0.27 | 0.31 | 78.80.78.78 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.19 | 0.11 | 4+4d10/20 L=75 | 0.27 | 0.31 | 77.80.78.78 |
| 1047 | s=10,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.21 | 0.08 | 4+4d10/20 L=75 | 0.24 | 0.27 | 77.80.78.78 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.34 | 0.08 | 4+4d10/20 L=75 | 0.24 | 0.27 | 77.80.78.78 |
| 609 | s=10,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.37 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.21 | 0.24 | 77.80.78.78 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.49 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.21 | 0.24 | 77.80.78.78 |
| 608 | s=10,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.53 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.18 | 0.20 | 77.80.78.78 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.66 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.18 | 0.20 | 77.80.78.78 |
| 607 | s=10,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.73 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.11 | 0.12 | 77.80.64.77 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.88 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.11 | 0.12 | 77.80.64.77 |
| | | | | | M P= 7 | X=3020.0 | Y=5.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 610 | s=10,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.47 | 0.14 | 4+4d10/20 L=85 | 0.42 | 0.48 | 80.78.80.80 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.24 | 0.14 | 4+4d10/20 L=85 | 0.42 | 0.48 | 80.78.80.80 |
| 1060 | s=10,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.26 | 0.10 | 4+4d10/20 L=75 | 0.37 | 0.42 | 80.78.80.80 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.15 | 0.09 | 4+4d10/20 L=75 | 0.37 | 0.42 | 77.78.80.80 |
| 1048 | s=10,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.16 | 0.06 | 4+4d10/20 L=75 | 0.33 | 0.38 | 77.78.80.80 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.28 | 0.06 | 4+4d10/20 L=75 | 0.33 | 0.38 | 77.78.80.80 |
| 613 | s=10,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.31 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.30 | 0.34 | 77.78.80.80 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.42 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.30 | 0.34 | 79.78.80.80 |
| 612 | s=10,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.46 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.26 | 0.30 | 79.78.80.80 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.59 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.26 | 0.30 | 79.78.80.80 |
| 611 | s=10,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.64 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.17 | 0.18 | 79.78.80.80 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.78 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.17 | 0.18 | 79.78.80.80 |
| | | | | | M P= 9 | X=4020.0 | Y=5.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 614 | s=10,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.44 | 0.11 | 4+4d10/20 L=85 | 0.74 | 0.81 | 80.80.78.78 |



Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
42 di 46

| | | | | | | | | | | | | |
|--------|-------------|-------|--------|------|----------------|-----------------|-----------------|----------|----------------|-----------|-----------|-------------|
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.19 | 0.11 | 4+4d10/20 L=85 | 0.74 | 0.81 | 80,80,78,78 |
| 1061 | s=10,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.21 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.66 | 0.76 | 80,80,78,78 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.08 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.66 | 0.76 | 80,80,78,78 |
| 1049 | s=10,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.09 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.62 | 0.71 | 80,80,78,78 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.17 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.62 | 0.71 | 79,80,78,78 |
| 617 | s=10,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.18 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.57 | 0.65 | 79,80,78,78 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.26 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.57 | 0.65 | 79,80,78,78 |
| 616 | s=10,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.96 | 0.01 | 4d20 6+6 d20 | 0.28 | 8.19e-03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.49 | 0.55 | 79,78,80,80 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.96 | 0.01 | 4d20 6+6 d20 | 0.35 | 6.14e-03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.49 | 0.55 | 79,78,80,80 |
| 615 | s=10,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.96 | 9.56e-03 | 4d20 6+6 d20 | 0.38 | 5.35e-03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.32 | 0.35 | 79,78,80,80 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.96 | 9.56e-03 | 4d20 6+6 d20 | 0.45 | 3.31e-03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.32 | 0.35 | 79,78,80,80 |
| | | | | | M P= 11 | X=5040.0 | Y=5.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 618 | s=13,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.50 | 0.02 | 4+4d10/20 L=85 | 0.77 | 0.79 | 80,74,61,61 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.07 | 0.02 | 4+4d10/20 L=85 | 0.77 | 0.79 | 78,74,61,61 |
| 1062 | s=13,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.12 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.68 | 0.73 | 80,78,61,61 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.05 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.68 | 0.73 | 80,78,61,61 |
| 1050 | s=13,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.04 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.65 | 0.72 | 80,78,61,61 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.07 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.65 | 0.72 | 80,78,61,61 |
| 621 | s=13,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.02 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.60 | 0.67 | 77,78,61,61 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.08 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.60 | 0.67 | 80,78,61,61 |
| 620 | s=13,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.03 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.52 | 0.57 | 77,78,61,61 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.09 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.52 | 0.57 | 80,78,61,61 |
| 619 | s=13,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.05 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.32 | 0.38 | 77,78,63,63 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.07 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.32 | 0.38 | 79,78,63,63 |
| | | | | | M P= 79 | X=0.0 | Y=2145.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 642 | s=13,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.48 | 0.06 | 4+4d10/20 L=85 | 0.41 | 0.38 | 79,79,64,57 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.09 | 0.05 | 4+4d10/20 L=85 | 0.41 | 0.38 | 79,79,64,57 |
| 713 | s=13,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.08 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.30 | 0.35 | 77,79,63,57 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.67 | 0.03 | 4d20 4+4 d20 | 0.05 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.30 | 0.35 | 80,79,63,57 |
| 1056 | s=13,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.02 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.30 | 0.34 | 73,79,57,57 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.04 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.30 | 0.34 | 80,79,57,57 |
| 645 | s=13,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.02 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.28 | 0.32 | 79,79,57,57 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.06 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.28 | 0.32 | 80,79,57,57 |
| 644 | s=13,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.05 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.23 | 0.26 | 79,79,57,57 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.10 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.23 | 0.26 | 80,79,57,57 |
| 643 | s=13,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.10 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.15 | 0.17 | 79,79,64,60 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.09 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.15 | 0.17 | 79,79,64,60 |
| | | | | | M P= 81 | X=1020.0 | Y=2145.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 638 | s=10,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.96 | 0.06 | 4d20 6+6 d20 | 0.59 | 0.17 | 4+4d10/20 L=85 | 0.67 | 0.72 | 73,79,47,47 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.96 | 0.06 | 4d20 6+6 d20 | 0.33 | 0.16 | 4+4d10/20 L=85 | 0.67 | 0.72 | 77,79,47,47 |
| 708 | s=10,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.35 | 0.13 | 4+4d10/20 L=75 | 0.47 | 0.53 | 77,79,44,44 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.23 | 0.13 | 4+4d10/20 L=75 | 0.47 | 0.53 | 77,79,44,44 |
| 1055 | s=10,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.24 | 0.09 | 4+4d10/20 L=75 | 0.38 | 0.43 | 77,79,44,44 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.96 | 0.04 | 4d20 6+6 d20 | 0.30 | 0.09 | 4+4d10/20 L=75 | 0.38 | 0.43 | 80,79,44,44 |
| 641 | s=10,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.31 | 0.06 | 4+4d10/20 L=75 | 0.32 | 0.36 | 80,79,44,44 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.38 | 0.06 | 4+4d10/20 L=75 | 0.32 | 0.36 | 80,79,44,44 |
| 640 | s=10,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.40 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.26 | 0.29 | 80,77,44,44 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.48 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.26 | 0.29 | 80,77,44,44 |
| 639 | s=10,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.52 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.17 | 0.19 | 80,77,44,44 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.60 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.17 | 0.19 | 80,77,44,44 |
| | | | | | M P= 84 | X=2020.0 | Y=2145.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 634 | s=10,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.44 | 0.12 | 4+4d10/20 L=85 | 0.32 | 0.37 | 73,79,44,44 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.21 | 0.12 | 4+4d10/20 L=85 | 0.32 | 0.37 | 77,79,44,44 |
| 732 | s=10,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.23 | 0.08 | 4+4d10/20 L=75 | 0.25 | 0.28 | 77,79,44,44 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.19 | 0.08 | 4+4d10/20 L=75 | 0.25 | 0.28 | 78,79,44,44 |
| 1054 | s=10,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.20 | 0.06 | 4+4d10/20 L=75 | 0.21 | 0.23 | 78,79,44,44 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.31 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.21 | 0.23 | 78,79,44,44 |
| 637 | s=10,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.33 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.17 | 0.19 | 78,79,44,44 |

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
43 di 46

| | | | | | | | | | | | | |
|--------|-------------|-------|--------|------|----------------|-----------------|-----------------|----------|----------------|-----------|-----------|-------------|
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.43 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.17 | 0.19 | 78.79,44,44 |
| 636 | s=10,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.46 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.15 | 0.16 | 78.79,44,44 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.58 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.15 | 0.16 | 78.79,44,44 |
| 635 | s=10,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.63 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.10 | 0.11 | 78.79,44,44 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.76 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.10 | 0.11 | 78.79,44,44 |
| | | | | | M P= 85 | X=3020.0 | Y=2145.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 630 | s=10,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.43 | 0.11 | 4+4d10/20 L=85 | 0.36 | 0.42 | 75.73,47,47 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.19 | 0.11 | 4+4d10/20 L=85 | 0.36 | 0.42 | 79.73,47,47 |
| 1065 | s=10,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.21 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.29 | 0.33 | 79.77,77,77 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.15 | 0.07 | 4+4d10/20 L=75 | 0.29 | 0.33 | 78.77,77,77 |
| 1053 | s=10,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.16 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.26 | 0.30 | 78.77,77,77 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.26 | 0.05 | 4+4d10/20 L=75 | 0.26 | 0.30 | 78.77,77,77 |
| 633 | s=10,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.28 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.23 | 0.27 | 78.77,77,77 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.36 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.23 | 0.27 | 80.77,77,77 |
| 632 | s=10,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.39 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.21 | 0.23 | 80.77,77,77 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.49 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.21 | 0.23 | 80.77,77,77 |
| 631 | s=10,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.54 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.13 | 0.14 | 80.77,77,79 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.65 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.13 | 0.14 | 80.77,77,79 |
| | | | | | M P= 87 | X=4020.0 | Y=2145.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 626 | s=10,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.41 | 0.10 | 4+4d10/20 L=85 | 0.72 | 0.81 | 75.75,47,47 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.96 | 0.05 | 4d20 6+6 d20 | 0.16 | 0.09 | 4+4d10/20 L=85 | 0.73 | 0.81 | 79.75,47,47 |
| 1064 | s=10,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.17 | 0.06 | 4+4d10/20 L=75 | 0.62 | 0.71 | 79.79,47,47 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.96 | 0.03 | 4d20 6+6 d20 | 0.10 | 0.06 | 4+4d10/20 L=75 | 0.62 | 0.71 | 78.79,47,47 |
| 1052 | s=10,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.10 | 0.04 | 4+4d10/20 L=75 | 0.57 | 0.66 | 78.79,47,47 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.18 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.58 | 0.66 | 78.79,47,47 |
| 629 | s=10,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.19 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.52 | 0.59 | 78.79,47,47 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.96 | 0.02 | 4d20 6+6 d20 | 0.25 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.52 | 0.59 | 78.79,47,47 |
| 628 | s=10,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.96 | 0.01 | 4d20 6+6 d20 | 0.26 | 0.01 | 4+4d10/20 L=75 | 0.46 | 0.51 | 78.79,47,47 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.96 | 0.01 | 4d20 6+6 d20 | 0.32 | 9.90e-03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.46 | 0.51 | 78.79,47,47 |
| 627 | s=10,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.96 | 0.01 | 4d20 6+6 d20 | 0.35 | 0.01 | 4+4d10/20 L=75 | 0.32 | 0.35 | 78.79,47,47 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.96 | 0.01 | 4d20 6+6 d20 | 0.40 | 9.51e-03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.32 | 0.35 | 80.79,47,47 |
| | | | | | M P= 89 | X=5040.0 | Y=2145.0 | | | | | |
| Pilas. | Note | Stato | Quota | %Af | r. snell. | Armat. long. | V N/M | V N sis | Staffe | V V/T cls | V V/T acc | Rif. cmb |
| 622 | s=13,m=1 | ok,ok | -160.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.43 | 0.02 | 4+4d10/20 L=85 | 0.64 | 0.69 | 75.77,47,47 |
| | [b=1.0;1.0] | | -75.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.07 | 0.02 | 4+4d10/20 L=85 | 0.64 | 0.69 | 73.77,47,47 |
| 1063 | s=13,m=1 | ok,ok | -75.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.10 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.56 | 0.61 | 75.77,75,75 |
| | [b=1.0;1.0] | | 0.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.04 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.56 | 0.61 | 75.77,75,75 |
| 1051 | s=13,m=1 | ok,ok | 0.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.03 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.53 | 0.59 | 75.77,75,75 |
| | [b=1.0;1.0] | | 75.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.06 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.53 | 0.59 | 75.77,75,75 |
| 625 | s=13,m=1 | ok,ok | 75.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.03 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.50 | 0.55 | 78.77,75,75 |
| | [b=1.0;1.0] | | 150.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.07 | 0.02 | 4+4d10/20 L=75 | 0.50 | 0.55 | 79.77,75,75 |
| 624 | s=13,m=1 | ok,ok | 150.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.03 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.42 | 0.47 | 78.77,75,75 |
| | [b=1.0;1.0] | | 225.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.08 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.42 | 0.47 | 79.77,75,75 |
| 623 | s=13,m=1 | ok,ok | 225.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.06 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.26 | 0.30 | 78.77,47,47 |
| | [b=1.0;1.0] | | 300.0 | 0.67 | 0.02 | 4d20 4+4 d20 | 0.07 | 0.03 | 4+4d10/20 L=75 | 0.26 | 0.30 | 80.77,47,47 |
| | | | | | | | | | | | | |
| Pilas. | | | | %Af | r. snell. | | V N/M | V N sis | | V V/T cls | V V/T acc | |
| | | | | 0.96 | 0.06 | | 0.88 | 0.22 | | 0.77 | 0.81 | |

5. STATI LIMITE D' ESERCIZIO

5.1. LEGENDA TABELLA STATI LIMITE D' ESERCIZIO

In tabella vengono riportati i valori di interesse per il controllo degli stati limite d'esercizio.

In particolare, vengono riportati, in relazione al tipo di elemento strutturale, i risultati relativi alle tre categorie di combinazione considerate:

- Combinazioni rare
- Combinazioni frequenti
- Combinazioni quasi permanenti.

I valori di interesse sono i seguenti:

| | |
|-------|--|
| rRfck | rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni rare [normalizzato a 1] |
| rRfyk | rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione fyk in combinazioni rare [normalizzato a 1] |
| rPfck | rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni quasi permanenti [normalizzato a 1] |
| wR | apertura caratteristica delle fessure in combinazioni rare [mm] |
| wF | apertura caratteristica delle fessure in combinazioni frequenti [mm] |
| wP | apertura caratteristica delle fessure in combinazioni quasi permanenti [mm] |
| dR | massima deformazione in combinazioni rare |
| dF | massima deformazione in combinazioni frequenti |
| dP | massima deformazione in combinazioni quasi permanenti |

Per ognuno dei nove valori soprariportati viene indicata (Rif.cmb) la combinazione in cui si è verificato.

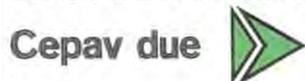
In relazione al tipo di elemento strutturale i valori sono selezionati nel modo seguente:

| | | | | |
|---------------|-------|-------|-------|--------------------------------|
| pilastri | rRfck | rRfyk | rPfck | per sezioni significative |
| travi | rRfck | rRfyk | rPfck | per sezioni significative |
| | wR | wF | wP | per sezioni significative |
| | dR | dF | dP | massimi in campata |
| | | | | |
| setti e gusci | rRfck | rRfyk | rPfck | massimi nei nodi dell'elemento |
| | wR | wF | wP | massimi nei nodi dell'elemento |

Si precisa che i valori di massima deformazione per travi sono riferiti al piano verticale (piano locale 1-2 con momenti flettenti 3-3).

| Pilas. | Pos. | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb | Pos. | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb |
|--------|------|-------|-------|-------|-------------|------|-------|-------|-------|-------------|
| | cm | | | | | cm | | | | |
| 598 | 0.0 | 0.41 | 0.35 | 0.37 | 122,122,138 | 85.0 | 0.06 | 0.03 | 0.06 | 123,123,139 |
| 599 | 0.0 | 0.03 | 0.02 | 0.04 | 95,95,139 | 75.0 | 0.03 | 0.02 | 0.03 | 121,123,137 |
| 600 | 0.0 | 0.03 | 0.02 | 0.03 | 95,95,139 | 75.0 | 0.03 | 0.02 | 0.04 | 123,123,139 |
| 601 | 0.0 | 0.03 | 0.02 | 0.03 | 123,123,139 | 75.0 | 0.03 | 0.02 | 0.04 | 123,123,139 |
| 602 | 0.0 | 0.58 | 0.41 | 0.57 | 122,122,138 | 85.0 | 0.22 | 0.12 | 0.21 | 121,121,137 |
| 603 | 0.0 | 0.18 | 0.31 | 0.20 | 124,120,140 | 75.0 | 0.26 | 0.42 | 0.27 | 124,120,140 |
| 604 | 0.0 | 0.11 | 0.17 | 0.12 | 120,120,140 | 75.0 | 0.17 | 0.28 | 0.19 | 120,120,140 |
| 605 | 0.0 | 0.05 | 0.04 | 0.05 | 111,111,140 | 75.0 | 0.11 | 0.13 | 0.12 | 120,111,140 |
| 606 | 0.0 | 0.36 | 0.27 | 0.36 | 122,117,138 | 85.0 | 0.13 | 0.07 | 0.12 | 122,122,138 |
| 607 | 0.0 | 0.20 | 0.41 | 0.23 | 124,119,140 | 75.0 | 0.28 | 0.52 | 0.30 | 124,119,140 |
| 608 | 0.0 | 0.13 | 0.29 | 0.15 | 120,119,140 | 75.0 | 0.20 | 0.39 | 0.22 | 120,119,140 |

GENERAL CONTRACTOR



ALTA SORVEGLIANZA



GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE

Doc. N.

Progetto
INORLotto
11Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003Rev.
AFoglio
45 di 46

| Pilas. | Pos. | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb | Pos. | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb |
|--------|------|-------|----------|-------|-------------|------|-------|-------|-------|-------------|
| 609 | 0.0 | 0.08 | 0.17 | 0.09 | 111,110,140 | 75.0 | 0.14 | 0.25 | 0.16 | 120,119,140 |
| 610 | 0.0 | 0.36 | 0.27 | 0.35 | 121,117,137 | 85.0 | 0.12 | 0.07 | 0.11 | 121,121,137 |
| 611 | 0.0 | 0.21 | 0.41 | 0.23 | 122,120,138 | 75.0 | 0.29 | 0.52 | 0.32 | 122,120,138 |
| 612 | 0.0 | 0.14 | 0.28 | 0.16 | 120,120,140 | 75.0 | 0.20 | 0.39 | 0.23 | 124,120,138 |
| 613 | 0.0 | 0.08 | 0.16 | 0.10 | 111,111,140 | 75.0 | 0.14 | 0.24 | 0.16 | 120,120,140 |
| 614 | 0.0 | 0.36 | 0.26 | 0.36 | 121,117,137 | 85.0 | 0.12 | 0.06 | 0.11 | 121,121,137 |
| 615 | 0.0 | 0.17 | 0.31 | 0.18 | 118,118,138 | 75.0 | 0.23 | 0.38 | 0.24 | 122,118,138 |
| 616 | 0.0 | 0.11 | 0.22 | 0.13 | 118,118,138 | 75.0 | 0.17 | 0.29 | 0.18 | 118,118,138 |
| 617 | 0.0 | 0.07 | 0.12 | 0.08 | 109,109,138 | 75.0 | 0.12 | 0.19 | 0.13 | 118,118,138 |
| 618 | 0.0 | 0.32 | 0.36 | 0.29 | 121,121,137 | 85.0 | 0.03 | 0.01 | 0.03 | 118,121,137 |
| 619 | 0.0 | 0.02 | 9.57e-03 | 0.02 | 122,122,138 | 75.0 | 0.03 | 0.01 | 0.02 | 124,123,140 |
| 620 | 0.0 | 0.02 | 9.41e-03 | 0.01 | 121,121,137 | 75.0 | 0.03 | 0.01 | 0.02 | 121,121,137 |
| 621 | 0.0 | 0.01 | 8.44e-03 | 0.02 | 93,93,137 | 75.0 | 0.03 | 0.02 | 0.03 | 121,121,137 |
| 622 | 0.0 | 0.26 | 0.32 | 0.30 | 116,116,140 | 85.0 | 0.03 | 0.02 | 0.03 | 116,116,140 |
| 623 | 0.0 | 0.02 | 9.78e-03 | 0.02 | 113,113,139 | 75.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 116,116,139 |
| 624 | 0.0 | 0.02 | 9.67e-03 | 0.02 | 116,116,138 | 75.0 | 0.03 | 0.01 | 0.02 | 116,116,140 |
| 625 | 0.0 | 0.01 | 8.53e-03 | 0.02 | 116,116,140 | 75.0 | 0.03 | 0.01 | 0.03 | 116,116,140 |
| 626 | 0.0 | 0.36 | 0.26 | 0.37 | 116,111,140 | 85.0 | 0.12 | 0.07 | 0.11 | 116,116,140 |
| 627 | 0.0 | 0.17 | 0.30 | 0.18 | 110,110,139 | 75.0 | 0.22 | 0.37 | 0.24 | 114,110,139 |
| 628 | 0.0 | 0.11 | 0.21 | 0.12 | 110,110,139 | 75.0 | 0.16 | 0.28 | 0.17 | 110,110,139 |
| 629 | 0.0 | 0.06 | 0.11 | 0.08 | 119,119,139 | 75.0 | 0.12 | 0.18 | 0.13 | 110,110,139 |
| 630 | 0.0 | 0.36 | 0.27 | 0.36 | 116,111,140 | 85.0 | 0.13 | 0.07 | 0.12 | 116,116,140 |
| 631 | 0.0 | 0.19 | 0.40 | 0.21 | 112,108,137 | 75.0 | 0.26 | 0.50 | 0.28 | 112,108,137 |
| 632 | 0.0 | 0.13 | 0.28 | 0.14 | 108,108,137 | 75.0 | 0.19 | 0.37 | 0.20 | 112,108,137 |
| 633 | 0.0 | 0.08 | 0.16 | 0.09 | 117,117,137 | 75.0 | 0.13 | 0.24 | 0.15 | 108,108,137 |
| 634 | 0.0 | 0.36 | 0.27 | 0.36 | 116,111,140 | 85.0 | 0.13 | 0.07 | 0.12 | 116,116,140 |
| 635 | 0.0 | 0.19 | 0.41 | 0.21 | 112,108,137 | 75.0 | 0.26 | 0.51 | 0.28 | 112,108,137 |
| 636 | 0.0 | 0.13 | 0.29 | 0.15 | 108,108,137 | 75.0 | 0.19 | 0.38 | 0.20 | 112,108,137 |
| 637 | 0.0 | 0.08 | 0.16 | 0.09 | 117,117,137 | 75.0 | 0.13 | 0.24 | 0.15 | 108,108,137 |
| 638 | 0.0 | 0.58 | 0.41 | 0.57 | 116,116,140 | 85.0 | 0.22 | 0.12 | 0.21 | 116,116,140 |
| 639 | 0.0 | 0.17 | 0.31 | 0.18 | 112,108,137 | 75.0 | 0.23 | 0.41 | 0.25 | 112,108,137 |
| 640 | 0.0 | 0.10 | 0.18 | 0.11 | 108,108,137 | 75.0 | 0.16 | 0.28 | 0.18 | 108,108,137 |
| 641 | 0.0 | 0.04 | 0.05 | 0.05 | 117,117,137 | 75.0 | 0.10 | 0.13 | 0.12 | 108,117,137 |
| 642 | 0.0 | 0.37 | 0.35 | 0.36 | 116,116,140 | 85.0 | 0.05 | 0.03 | 0.05 | 124,124,140 |
| 643 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 96,96,140 | 75.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 96,96,140 |
| 644 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 96,96,140 | 75.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 96,96,140 |
| 645 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 96,96,140 | 75.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 96,96,140 |
| 708 | 0.0 | 0.22 | 0.11 | 0.21 | 116,116,140 | 75.0 | 0.09 | 0.05 | 0.08 | 116,116,140 |
| 713 | 0.0 | 0.05 | 0.03 | 0.05 | 116,116,140 | 75.0 | 0.04 | 0.02 | 0.04 | 124,124,140 |
| 732 | 0.0 | 0.13 | 0.06 | 0.11 | 116,116,140 | 75.0 | 0.03 | 0.02 | 0.03 | 116,116,137 |
| 1045 | 0.0 | 0.03 | 0.02 | 0.04 | 123,123,139 | 75.0 | 0.04 | 0.02 | 0.04 | 123,123,139 |
| 1046 | 0.0 | 0.08 | 0.04 | 0.07 | 121,121,137 | 75.0 | 0.05 | 0.03 | 0.05 | 111,111,140 |
| 1047 | 0.0 | 0.02 | 0.02 | 0.02 | 110,110,140 | 75.0 | 0.09 | 0.12 | 0.10 | 110,110,139 |
| 1048 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 111,111,140 | 75.0 | 0.09 | 0.11 | 0.11 | 111,111,140 |
| 1049 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.01 | 123,123,138 | 75.0 | 0.07 | 0.08 | 0.08 | 109,109,138 |
| 1050 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 121,121,137 | 75.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 121,121,137 |
| 1051 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 116,116,140 | 75.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 116,116,140 |
| 1052 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.01 | 113,113,139 | 75.0 | 0.07 | 0.07 | 0.08 | 119,119,139 |
| 1053 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.01 | 116,116,137 | 75.0 | 0.08 | 0.11 | 0.10 | 117,117,137 |
| 1054 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.01 | 117,117,137 | 75.0 | 0.09 | 0.12 | 0.10 | 117,117,137 |
| 1055 | 0.0 | 0.08 | 0.04 | 0.07 | 116,116,140 | 75.0 | 0.04 | 0.02 | 0.05 | 117,117,137 |
| 1056 | 0.0 | 0.02 | 0.01 | 0.03 | 124,124,140 | 75.0 | 0.03 | 0.02 | 0.03 | 124,124,140 |
| 1057 | 0.0 | 0.06 | 0.03 | 0.06 | 124,124,140 | 75.0 | 0.04 | 0.03 | 0.05 | 123,123,139 |
| 1058 | 0.0 | 0.23 | 0.11 | 0.22 | 121,121,137 | 75.0 | 0.09 | 0.05 | 0.08 | 121,121,137 |
| 1059 | 0.0 | 0.13 | 0.06 | 0.11 | 122,122,138 | 75.0 | 0.04 | 0.02 | 0.04 | 122,122,140 |
| 1060 | 0.0 | 0.12 | 0.06 | 0.11 | 121,121,137 | 75.0 | 0.03 | 0.02 | 0.04 | 116,121,140 |
| 1061 | 0.0 | 0.12 | 0.06 | 0.11 | 121,121,137 | 75.0 | 0.03 | 0.02 | 0.03 | 123,123,138 |
| 1062 | 0.0 | 0.06 | 0.03 | 0.05 | 117,121,137 | 75.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 121,121,137 |
| 1063 | 0.0 | 0.05 | 0.02 | 0.05 | 116,116,140 | 75.0 | 0.02 | 0.01 | 0.02 | 116,116,140 |
| 1064 | 0.0 | 0.12 | 0.06 | 0.11 | 116,116,140 | 75.0 | 0.03 | 0.02 | 0.03 | 113,113,139 |
| 1065 | 0.0 | 0.13 | 0.06 | 0.12 | 116,116,140 | 75.0 | 0.03 | 0.02 | 0.03 | 116,116,137 |

GENERAL CONTRACTOR

Cepav due



ALTA SORVEGLIANZA



Doc. N.

Progetto
INOR

Lotto
11

Codifica Documento
E E2 CL OV 15A 0 003

Rev.
A

Foglio
46 di 46

| Pilas. | Pos. | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb | Pos. | rRfck | rRfyk | rPfck | Rif. cmb |
|--------|------|-------|-------|-------|----------|------|-------|-------|-------|----------|
| Pilas. | | rRfck | rRfyk | rPfck | | | rRfck | rRfyk | rPfck | |
| | | 0.58 | 0.52 | 0.57 | | | | | | |