

Tutorial Edilizia

Progetto esecutivo di strutture intelaiate in calcestruzzo armato secondo la normativa antisismica

:

Indice

:

| Introduzione | 5 |
|--|----------|
| Modellazione | 5 |
| inMod: la modellazione solida | 5 |
| Introduzione | 5 |
| Importare una pianta in DXF | 7 |
| Tracciare i piani di riferimento | 9 |
| Tracciare i piani di impalcato | 11 |
| Creare l'archivio delle sezioni | 12 |
| Creare l'archivio solai | 16 |
| Creare l'archivio dei carichi | 16 |
| Disporre gli elementi strutturali | 18 |
| Assegnare 1 carichi | 22 |
| Copiare i piani | 24 |
| Inserire una copertura a falde | 27 |
| | 32 |
| Insertre 11 vano ascensore | 54 |
| Inserire pareti contro terra e tamponature | 41 |
| Implego del metamateriali Conorrazione del modelle di esteste | 44 |
| Generazione del modello di calcolo | 40 |
| Nòlian: analisi del modello | 48 |
| Rifinitura del modello | 48 |
| Personalizzazione della mesh | 48 |
| Assegnazione delle masse | 52 |
| Generazione dei piani rigidi | 53 |
| Controllo regolarità in pianta ed in altezza | 54 |
| Osservazioni sulle analisi limite richieste dalla norma | 56 |
| Assegnare le caratteristiche dinamiche | 57 |
| Generazione guidata degli spettri | 57 |
| Generazione automatica degli spettri | 60 |
| Definizione delle condizioni dinamiche | 62 |
| Generazione automatica dei torcenti di piano | 63 |
| Variazioni di temperatura | 65 |
| Analisi dinamica con effetti del 2° ordine | 66 (7 |
| Valutazioni dei risultati dell'analisi Derio di granni | 0/ (7 |
| Deformate | 0/ |
| Diagramma dagli afarzi | 08 |
| Diagramma degli Sioizi Digultanti di niono | 08 |
| Salvataggio del file | 68 |
| Salvalaggio del Inc | 00 |
| EasyBeam: Progetto delle armature | 70 |
| Progetto delle armature e normativa | 70 |
| Progetto e verifica delle armature | 74 |
| Apertura del file | 74 |
| Combinazioni delle azioni | 74 |
| Modalità di continuità delle armature | 75 |
| Assegnazione dei parametri di progetto | 76 |

| Personalizzazione delle armature | 80 |
|---|-----|
| Visualizzazione dei risultati delle verifiche | 82 |
| Verifica del calcestruzzo | 82 |
| Verifica dell'acciaio | 82 |
| Verifica del coefficiente di sfruttamento | 89 |
| Verifica del taglio | 89 |
| Verifica dei giunti | 90 |
| Verifica allo stato limite di servizio: fessurazione | 91 |
| Verifica stato limite di servizio: tensioni d'esercizio | 92 |
| Verifica dello stato limite di danno | 93 |
| Verifica geotecnica | 93 |
| Verifica duttilità | 94 |
| Personalizzazione delle armature | 95 |
| Generazione automatica degli esecutivi | 98 |
| EasyWall: Progetto e verifica di pareti | 99 |
| Apertura del file | 99 |
| Impostazioni di progetto | 99 |
| Editing delle armature delle pareti | 107 |
| Nozioni preliminari | 107 |
| Modificare le dimensioni di un patch | 109 |
| Modificare le linee di piegatura | 111 |
| Aggiungere una linea di piegatura | 111 |
| Eliminare un campo di piegatura | 111 |
| Ancoraggio automatico | 111 |
| Taglio di un patch | 112 |
| Cambiare l'angolo di una piegatura | 112 |
| I tabulati allegati alla relazione di calcolo | 113 |
| Stampa dei risultati | 113 |
| Cosa stampare? | 114 |
| EasyQuill: Cenni sulla relazione tecnica | 115 |
| La relazione di calcolo | 115 |
| Copertina | 116 |
| Gestione della relazione | 116 |
| Elenco elaborati | 117 |
| Dati generali dell'edificio | 117 |
| Relazione generale | 119 |
| Materiali | 120 |
| Concezione strutturale | 120 |
| Carico di superficie | 121 |
| Scheda definizione carichi variabili | 121 |
| Azione della neve | 121 |
| Vento | 122 |
| Coefficiente di sottotondo | 122 |
| ressurazione | 123 |
| Descrizione della fondazione | 123 |
| Ierreno di sedime | 123 |
| Breve introduzione a Nòlian Pro: analisi pushover | 124 |
| Operazioni preliminari | 124 |

:

| Definizione dei materiali non lineari uniassiali c.a. | 133 |
|---|-----|
| Definizione delle sezioni a "fibre calcestruzzo" | 135 |
| Visualizzazione dei legami costitutivi con MatTest | 136 |
| Analisi pushover | 137 |

Introduzione

Questo tutorial intende illustrare i passi necessari per eseguire le verifiche ed il progetto di strutture prevalentemente edili in zona sismica. Si assume l'uso dell'ambiente di modellazione solida inMod. Verranno pertanto solo sommariamente trattate le capacità di modellazione della mesh a elementi finiti in Nòlian. Questo tutorial intende integrare e non sostituire i manuali di riferimento dei programmi ai quali si rimanda per la illustrazione dei singoli comandi dei programmi.

Modellazione

Per modellazione si intende la generazione del "modello di calcolo" e cioè la descrizione del problema strutturale in termini rigorosi per poter essere elaborati tramite i metodi numerici propri della analisi strutturale. Poiché si impiega il metodo degli elementi finiti, il modello di calcolo deve essere un modello appunto discretizzato in elementi finiti la cui geometria è generalmente detta "mesh". Nòlian ha una potente interfaccia grafica che consente la generazione el modello a elementi finiti appunto con operazioni di natura grafica interattiva. In Nòlian però esiste anche un "ambiente" specializzato, chiamato inMod, che consente di descrivere la struttura come "modello solido", un apposito algoritmo, detto appunto "mesciatore" (traslitterato dall'inglese mesher) provvederà a costruire il modello a elementi finiti partendo dal modello solido. In considerazione del fatto che questo tutorial è dedicato soprattutto alla progettazione di strutture edili, varrà descritta esclusivamente la modellazione solida tramite inMod, lasciando la descrizione della modellazione in Nòlian ai manuali di tale programma.

inMod: la modellazione solida

In questo capitolo ci proponiamo di illustrare "passo passo" come costruire il modello di una struttura edile, partendo dal progetto architettonico, impiegando inMod.

Introduzione

Dopo aver lanciato Nòlian, occorre entrare nell'ambiente del modellatore solido inMod. Ciò è possibile in vari modi.

| ₽ | Nol | ian - [sen | iza nome1 |] | | |
|--------|------|--------------|--------------|----------|------|-------|
| ٢ | File | Modifica | Visualizza | Funzioni | Dati | Anali |
| | Ľ | Nuovo | | Ct | rl+N | 4 |
| F | Þ | Apri | | Ct | rl+0 | (i - |
| L | | Salva | | Ct | rl+S | |
| 5 | | Salva come | e | | | |
| / | Ж | Passa ad Ii | nMod | F2 | | |
| | | Importa | | | | |
| .,v,a | | Esporta | | | | |
| ŝ | 8 | Stampa da | ti | Ct | rl+P | |
| 2 | | Seleziona e | e stampa dal | ti | | |
| | | Stampa sch | nermo | | | |
| | | Salva sche | rmo | | | |
| + | | Scegli sago | mario | | | |
| ਼ | | Modifica sa | igomario | | | |
| ۳ Æ | | File recenti | | | | |
| 4 | | Esci | | Ct | rl+Q | |

Possiamo:

• selezionare il comando "Passa a inMod" del Menu File,

- usare l'icona della toolbar 🖁
- premere il tasto F2

Apparirà un dialogo che ci permettere di scegliere il modo di operare.

| Inizia con 🛛 🔀 |
|---|
| Inizializza contenuto nuovo documento InMod con: |
| Maglia di fili fissi |
| Documento vuoto |
| File su disco |
| Contenuto degli appunti |
| |

Esistono quattro possibilità:

- Maglia di fili fissi...
- Documento vuoto
- File su disco...
- Contenuto degli appunti

Scegliendo "Maglia di fili fissi" si attiverà una procedura guidata che ci permetterà di creare un telaio completo di travi, pilastri, solai e carichi con una maglia predefinita che può anche essere di campate con luci differenti sia lungo x che lungo y e con quote di piano differenti. Questa funzione verrà spiegata più diffusamente più avanti.

Scegliendo invece "Documento vuoto" potremo operare direttamente senza alcuna preimpostazione.



Definiamo come prima cosa le unità di misura che intendiamo usare tramite il menu "Modifica" alla voce "Opzioni..." che ci consente di accede al dialogo dove è possibile assegnare le unità di misura.

| Unità di misura unità di misura lunghezza | cm 💌 |
|--|-----------|
| unità di misura forza | kg 💌 |
| Dati di default | |
| coefficiente di sottofondo | 5.0000000 |
| | 981,00000 |

Importare una pianta in DXF

Se abbiamo a disposizione un disegno generato con un programma CAD, possiamo importare il disegno della pianta. Questa operazione non è indispensabile, in quanto inMod è del tutto autonomo nella creazione del modello, ma la pianta può essere utile come riferimento geometrico per il posizionamento dei "fili fissi" e degli elementi strutturali .

| | # | Nol | ian - [sen | za nome: | 3] | | |
|---|------------|--------|--------------|---------------|----------|-------------|---------|
| I | | File | Modifica | Visualizza | Funzioni | Palette | Finestr |
| | 1 | Ľ | Nuovo | | ¢ | Etrl+N | Ē |
| 1 | 1 | | Chiudi | | ¢ | Etrl+W | 1 |
| 4 | : | Þ | Apri | | C | Itrl+0 | P. |
| | R | | Importa | | (| Itrl+Shift+ | ю |
| | 08 | | Importa ar | chivi | | | |
| l | | B | Salva | | (| Etrl+S | - 1 |
| l | K | | Salva come | • | 0 | Etrl+Shift+ | -s |
| | | # | Passa a No | lian | F | =2 | |
| | F | ÷ | Esporta mo | dello in Noli | an F | =5 | |
| | L چ | | Salva schei | rmo | | | |
| | , | \leq | Importa file | e DXF | | | |
| | ۲ + ۱ ـ | | File recenti | | | | • |
| | | | Esci | | (| Etrl+Q | |
| | | | | | | | |

Dal menu "File", alla voce "Importa file DXF..." apriamo il dialogo di selezione del file da importare.

| Importa file DX | F | | | ? 🛛 |
|---|---|--|-----------------------------|---------|
| Cerca in: | 🚞 Edificio_A | ~ | G 🖻 🖻 | ୬ |
| Documenti recenti Documenti recenti Mo: | fondazione.dxf | aperti di recente. | | |
|) Documenti | | | | |
| Risorse del computer | | | | |
| | <u>N</u> ome file: | fondazione.dxf | | ✓ Apri |
| Risorse di rete | <u>T</u> ipo file: | Documento DXF (*.dxf) | | Annulla |
| | Importa layer Importa colori Scala rispetto all | ✓ Associa al p Proietta sul origin ≋ 100 | iano attivo piano attivo | |

Nel caso del nostro esempio il file dell'architettonico era redatto usando il metro come unità di misura. Noi qui preferiamo invece lavorare in centimetri ed abbiamo impostato il centimetro come unità di misura. E' possibile però, dal dialogo di apertura del file, scegliere il fattore di scala (in questo caso 100) per scalare le unità di misura. Per vedere ora il disegno importato in pianta e non in assonometria, attiviamo l'icona della Sezione dalla toolbar.



Se, come nel caso del nostro esempio, la pianta è traslata rispetto all'origine e noi, per comodità vogliamo che un preciso punto della pianta coincida con l'origine, possiamo procedere facilmente come segue. Per prima cosa facciamo uno zoom usando la rotella del mouse sul punto della pianta da posizionare. Avendo effettuato così un ingrandimento, le successive operazioni saranno più agevoli. Attiviamo lo snap in griglia dalla toolbar e lo snap ai nodi 🔊. Attiviamo lo strumento di selezione dalla palette 🔊. Selezioniamo il punto della pianta che vogliamo traslare nell'origine.



La selezione avviene premendo il tasto sinistro del mouse sul punto voluto. Sempre con il tasto di sinistra del mouse premuto si trascina il disegno all'origine degli assi. Avendo utilizzato lo snap al nodo si riesce facilmente a selezionare il vertice di un pilastro e con lo snap alla griglia il altrettanto facilmente si riesce a ricollocarlo all'origine degli assi.



Tracciare i piani di riferimento

In inMod il posizionamento degli elementi strutturali nello spazio tridimensionale avviene impiegando dei generici piani comunque disposti all'intersezione dei quali si possono posizionare gli elementi strutturali. Pertanto per descrivere al struttura è necessario come prima cosa definire questo reticolo. Dopo aver posizionato il disegno di guida, possiamo quindi iniziare il tracciamento dei piani di riferimento. Ricordiamo che inMod usa i "piani di riferimento" che sono la interpretazione geometrica estensiva dei "fili fissi". Le tracce dei piani di riferimento verticali sul piano orizzontale possono essere visti come "fili fissi" o, più genericamente come dei riferimenti di posizionamento.

Per tracciare i piani di riferimento, attivare l'icona dalla palette 🖾.



Tenendo premuto il tasto del mouse sull'icona della palette, compaiono rispettivamente i seguenti comandi:

- Traccia piani di riferimento (per tracciare i fili fissi della struttura)
- Traccia linea di riferimento (traccia linee di costruzione appartenenti a piano in cui si utilizza il comando)
- Linee e piani infiniti
- Trimming automatico di piani e linee (per lavorare su una porzione di piano)
- Inserimento piani/linee per polilinea (utilizzato per tracciare elementi quali platee); Inserimento piano per tre punti.

inMod: la modellazione solida: Tracciare i piani di riferimento

Il tracciamento avviene tenendo premuto il tasto sinistro del mouse (per comodità si disattiva lo snap griglia e si attiva lo snap agli angoli dei per tracciare agevolmente linee ortogonali) snappando sui vertici dei pilastri. Se si è attivato lo snap ai nodi, avvicinandosi al nodo (estremo di un pilastro) il cursore assume una forma circolare.



Una volta tracciati i piani di riferimento voluti, per ridurre la visibilità delle tracce meno importanti eliminandole si utilizza il trimming di piano che permette di eliminare le tracce escluse dalla selezione. Per effettuare il trimming si attiva lo strumento a forbice. \checkmark . Quindi, tenendo premuto il tasto sinistro del mouse, si segue un percorso di un poligono chiuso formato dai segmenti sul piano attivo, tracce dell'intersezione con altri piani.



Tale operazione è stata facilitata ulteriormente permettendo la selezione a partire con un clic dal primo spigolo e proseguendo cliccando sugli spigoli fino da effettuare tale operazione con più precisione.

I segmenti selezionati che formano il percorso diventano di colore rosso. Quando il percorso è chiuso, cambia colore e diventa viola.

inMod: la modellazione solida: Tracciare i piani di riferimento



Rilasciando il mouse, il piano attivo sarà ritagliato dal poligono percorso.

Tracciare i piani di impalcato

Dopo aver generato i piani verticali, occorre tracciare il piano orizzontale alla quota del primo impalcato. InMod ha molti dialoghi che possono restare sempre aperti. Delle "palette", cioè, per la immissione dei dati. Una di queste palette è quella per la generazione dei piani. Quindi per generare il piano di impalcato occorre aprire questa palette. Le palette si aprono dal menu "Palette". In questo caso, alla voce "Piani/linee di riferimento".

| | Barre degli strumenti | |
|---|---------------------------------|--------|
| | Errori | Ctrl+E |
| | Mostra/nascondi tutte | TAB |
| | Struttura | Ctrl+T |
| | Layer | Ctrl+L |
| | Proprietà | Ctrl+I |
| ~ | Archivio sezioni | |
| ~ | Archivio piastre/solai | |
| ~ | Archivio carichi | |
| ~ | Archivio vincoli | |
| ~ | Punti di riferimento | |
| ~ | Piani/linee di riferimento | |
| ~ | Sposta/duplica piani | Ctrl+P |
| ~ | Inserimento numerico coordinate | |
| | Informazioni vista corrente | |
| ~ | Archivio punti di vista | |

Si sceglie quindi la giacitura del piano da inserire (nel nostro caso un piano orizzontale, quindi XY) e quindi si digita la quota.



Disattivando la vista in sezione, si percepisce immediatamente come il nuovo piano sia stato generato mantenendo tutti i riferimenti verticali già tracciati.



Il nuovo piano orizzontale viene automaticamente reso attivo offrendo la possibilità di effettuare le operazioni su questo impalcato. In particolare, se lo si desidera, si può importare il disegno in formato DXF dello schema del primo impalcato secondo la procedura precedentemente descritta. Si nota che anche i piani orizzontali, per la grande generalità di inMod, possono comunque essere tracciati come linee di riferimento sul prospetto.

Creare l'archivio delle sezioni

A questo punto si inizia a creare l'archivio delle sezioni degli elementi strutturali che saranno man mano utilizzati. L'attivazione e la visualizzazione delle finestre fluttuanti (o palette) con i vari archivi si ottiene nel menu Palette.

| Pal | ette | Finestra | ? | | | |
|-----|------|----------------|--------------|----------|--------|--|
| | Barr | , | • | | | |
| _ | Erro | Ctrl+E | | | | |
| | Mos | | TAB | | | |
| | Stru | ittura | | | Ctrl+T | |
| | Lay | er | | | Ctrl+L | |
| | Prop | orietà | | | Ctrl+I | |
| ~ | Arch | nivio sezior | ni | | | |
| ~ | Arch | nivio piastr | e/solai | | | |
| ~ | Arch | nivio carich | i | | | |
| ~ | Arch | nivio vincol | i | | | |
| ~ | Puni | ti di riferim | ento | | | |
| - | Pian | ni/linee di ri | ferimento | | | |
| - | Spo | sta/duplica | a piani | | Ctrl+P | |
| ~ | Inse | erimento n | umerico coo | ordinate | | |
| | Info | ormazioni v | ista correni | :e | | |
| • | Arch | nivio punti | di vista | | | |
| | Carj | penterie | | | | |

Quindi, per aggiungere una nuova sezione di trave o di pilastro, nel dialogo fluttuante si preme il bottone "+".



Si aprirà un dialogo per l'assegnazione delle caratteristiche della sezione. La sezione può essere del tipo:

- Rettangolare
- Trave Winkler,
- Da sagomario
- Poligonale

| Tipo sezione | | | | | | | | |
|---------------|--------------|------------|---------|-----|-----|-------|----|---------|
| Tipo elemento | Rettangolare | ~ | | | | | | |
| Nome 50x3 | 30 | | | | | | | |
| Materiale C | alcestruzzo | Archivio | | | | ADD . | | |
| | | | | ſ | | 20 | | |
| | Altezza | Larghezza | | | | 10 | | |
| Anima | 50 | 30 | | | | | | |
| Ala Superiore | 0.00000000 | 0.00000000 | 30 | -20 | -10 | + | 10 | 20 |
| Ala Inferiore | 0.0000000 | 0.0000000 | | | | -10 | | |
| | | | | | | -20 | | |
| snan 5.0 | 7 | | | L | | -30 | | |
| | | | | | | | | |
| | | | | | | ж | | Annulla |

Una volta assegnata la sezione è possibile definire degli "hot spot" e cioè dei punti di ancoraggio che andranno a posizionarsi automaticamente sul filo fisso. Ciò è utile per elementi intradossati o estradossati. Come default il programma propone gli hot spot più impiegati ma questi possono essere modificati a piacimento agendo graficamente sulla parte destra del dialogo.

inMod: la modellazione solida: Creare l'archivio delle sezioni

| Tipo sezione | | | | | |
|---------------|--------------|-------------|---------|-------------------|---------|
| Tipo | Rettangolare | ~ | | | |
| Nome 50x | :30 | | | | |
| Materiale | Calcestruzzo | Archivio |) | 4 80 20 | • |
| | Altezza | Larghezza | | 10 | |
| Anima | 50 | 30 | 20 20 | 10 | 10 20 |
| Ala Superiore | 0.0000000 | 0.00000000 | 130 120 | | |
| Ala Inferiore | 0.00000000 | 0.0000000 | | -10 | |
| | | | | -20 | |
| snap 5.0 | z 10.000000 | y 25.000000 | | -30 | |
| | , <u> </u> | | | ОК | Annulla |

Ogni sezione, e quindi ogni elemento è costituita da un "metamateriale" e cioè un insieme di informazioni che definiscono non solo le caratteristiche fisiche del materiale, ma anche altre informazioni sul modi do di essere impiegato come, ad esempio, nel calcestruzzo oltre alle caratteristiche fisiche vengono assegnate le barre di armatura con cui dovrà essere armato quello specifico metamateriale.

Le caratteristiche dei metamateriali si assegnano premendo il bottone "Archivio" nel dialogo.

| Archivio materiali | | |
|--------------------------|----------------|----------|
| Nome | Tipo | |
| calcestruzzo fondazioni | Cemento armato | Edit |
| calcestruzzo pilastri | Cemento armato | Edit |
| calcestruzzo travi alte | Cemento armato | Edit |
| calcestruzzo travi basse | Cemento armato | Edit |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | Elimina | Nuova OK |
| | | |

Cliccando su Edit è possibile modificare le caratteristiche del metamateriale in base alle esigenze di progetto intervenendo sui moduli elastici, sui parametri di resistenza, fissando anche i diametri di armatura che vogliamo per il progetto degli elementi con "EasyBeam", oltre all'interferro e al copriferro.

| Edit Materiale | |
|--------------------------------|-------------------------|
| | |
| Nome | calcestruzzo travi alte |
| Tipo | Cemento armato |
| Classe calcestruzzo | C25/30 |
| Classe acciaio | B450C |
| Modulo elastico | 314471.61 |
| Modulo tangenziale | 157235.81 |
| Peso specifico | 0.002500000 |
| Coeff. Dil. Termica | 0.000012000 |
| Resistenza cubica calcestruzzo | 300.000000 |
| Resistenza acciaio | 4500.000000 |
| Barra 1 | ø12 |
| Barra 2 | ø14 |
| Barre 3 | ø16 |
| Barra staffe | ø8 |
| Copriferro | 2.0000 |
| Interferro | 3.0000 |
| Max distanza barre | 100000.0000 |
| Max distanza braccia | 100000.0000 |
| Max distanza legature | 100000.0000 |
| Non strutturale | |
| < | > |
| Archivio Diam. Barre | Annulla OK |

Nella scheda "Edit materiale" si gestiscono tutti i parametri. Inoltre cliccando l'archivio diametro barre è possibile attivare il seguente dialogo di gestione delle barre di acciaio.

| Nome | Area | |
|------|----------|--|
| ø8 | 0.502655 | |
| ø12 | 1.130973 | |
| ø14 | 1.539380 | |
| ø16 | 2.010619 | |
| ø10 | 0.780000 | |
| ø20 | 3.140000 | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |

Cliccando su Nuova è possibile inserire una nuova barra, cliccando su Elimina è possibile eliminare un diametro. Per modificare le barre esistenti è possibile cliccare direttamente sul campo per editarne il contenuto. Per assegnare il carattere di diametro \emptyset si può premere il tasto ALT e mantenendolo premuto digitare 0248 dal tastierino numerico. Il "nome" della barar infatti non è obbligatoriamente il carattere \emptyset seguito dal diametro in millimetri per consentire altre denominazioni spesso impiegate.

I comandi delle palette poste sulla parte inferiore del dialogo hanno il seguente impiego:

| Archivio sezioni | × |
|------------------|---|
| | |
| | |
| | |
| | |
| | 1 |
| | |

- Aprire un dialogo per l'assegnazione di un nuovo tipo di sezione;
- Eliminare una sezione dall'archivio;
- Duplicare nell'archivio una sezione per poter essere modificata;
- Assegnare la sezione selezionata nell'archivio agli oggetti selezionati sulla scena;
- Selezionare tutti gli elementi strutturali che abbiano il tipo di sezione attivo nel dialogo.

inMod: la modellazione solida: Creare l'archivio delle sezioni

Creare l'archivio solai

Attivando la palette dell'archivio piastre/solai, come si è fatto per le sezioni, si predispone, con analoga procedura, un archivio dei solai. Nel dialoghi si sceglie il tipo tra:

- solaio
- tamponatura
- guscio
- piastra Winkler.

Nel nostro archivio inseriremo ora un tipo solaio definendo anche il materiale e lo spessore.

Si ricorda che i solai e le tamponature sono visti come oggetti che ripartiscono i carichi e non come veri elementi strutturali come il guscio o la piastra Winkler.

I solai sono trattati come travi continue e quindi i carchi sono assegnati come reazioni di appoggio.

| Tipo piastr | a |
|-------------|------------------------------------|
| Tipo | Solaio |
| Nome | solaio h=24 |
| Materiale | calcestruzzo travi alte 🗸 Archivio |
| Spessore | 24 |
| | -50 -50 -50 -50 |
| | |
| | -50 |
| | |
| | OK Annulla |

Creare l'archivio dei carichi

Per l'archivio dei carichi si segue una procedura simile alle precedenti.

| Archivio Carichi | |
|------------------|---|
| nessuno | |
| | |
| | |
| | 1 |
| | |

La palette dei carichi permette di creare nuove condizioni di carico. Ogni scheda di carico può anche avere associato il peso proprio che verrà poi assegnato alla condizione di carico "Peso proprio". Per permettere di associare il peso proprio a una condizione di carico occorre semplicemente contrassegnare la casella corrispondente



Si possono generare in qualsiasi momento nuove condizioni di carico attribuendo anche i moltiplicatori di massa opportuni ed assegnando un colore specifico per la visualizzazione nel modello.

| ondizioni di carico | | |
|-----------------------------------|----------------------------------|---|
| Nome | Molt. di massa | Tipo |
| Permanente Accidentale Neve | 1.000000 0.330000 0.000000 | Permanente Cat. A: Residenziale Neve (q<1000) |
| Nuova Elii | ina Tipi di carico | ОК |

Agendo sul bottone Nuova si aggiunge una nuova riga alla tabella delle condizioni di carico. Per editare la riga, o per cambiare le assegnazioni a condizioni già create, basta selezionare la riga voluta e fare un doppio clic nel campo da editare (nome e moltiplicatore di massa). Inoltre cliccando sulla colonna del tipo apparirà una tendina per l'assegnazione dei tipi di carico.

| Condizioni di carico | | |
|-----------------------------|----------------------|------------------------------------|
| Nome | Molt. di massa | Tipo |
| Permanente Accidentale | 1.000000 0.330000 | Permanente Cat. A: Residenziale |
| nome | 0.000000 | Neve (q<1000) INDEFINITO |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| Nuova Elimina Tipi di caric | o | ОК |

Una volta generate le condizioni di carico, esse si possono utilizzare nel dialogo dei carichi per formare un carico agente sull'elemento costituito da più condizioni di carico. Per generare una nuova componente di carico si agisce sul bottone "Aggiungi". Con questa azione si aggiunge una

inMod: la modellazione solida: Creare l'archivio dei carichi

riga alla tabella delle componenti del carico. La riga della tabella si seleziona e quindi si edita. La prima cosa da fare è selezionare, per la riga, la condizione di carico voluta tra quelle già in precedenza create.

| Modifica carichi | |
|--|----------------------|
| Nome | Piastra Trave Colore |
| Aggiungi Elimina Condizioni di carico Peso Proprio | |
| Nome Cond. carico Molt.M Lineare Superfi Rif. | |
| Nuovo seleziona V 0.000000 0.000000 GLBV Permanente | a a |
| Accidentale | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| Direzione X 0.00000000 Y 0.00000000 Z 1.0000000 | Annulla OK |

Quindi si assegnano i valori del carico per ogni componente. L'immagine del dialogo a destra serve per segnalare il verso delle sollecitazioni introdotte.

Disporre gli elementi strutturali

L'allineamento delle travi e dei pilastri rispetto ai fili fissi avviene secondo un posizionamento relativo (destra, sinistra, in asse) secondo gli hot spot definiti nella sezione. La posizione di default è in asse ma questo posizionamento può essere modificato prima della disposizione degli elementi. Quando si attiva la visualizzazione degli allineamenti, viene visualizzata una fascia in corrispondenza delle tracce dei piani. Per modificare l'allineamento di default basta attivare l'icona della palette relativa all'allineamento i e quindi cliccare sulla fascia di allineamento e posizionarla come si desidera. In ogni caso gli elementi dopo il loro posizionamento possono essere spostati rispetto ai fili fissi nel modo voluto, avvicinandosi con il mouse all'elemento, selezionandolo e tenendo premuto lo si fa scorrere a destra o a sinistra ed in alto o in basso.

Terminata l'operazione di disposizione delle posizioni di allineamento, si possono posizionare le travi. Occorre prima selezionare lo strumento di posizionamento 🔊. Quindi si apre il dialogo dell'archivio delle sezioni e si attiva la sezione da impiegare. Avvicinando il cursore a un punto valido di inserimento, viene rappresentata la posizione possibile. Cliccando l'elemento viene posizionato. I pilastri si possono posizionare in pianta (dall'impalcato superiore) all'intersezione tra due piani di riferimento verticali (fili fissi).

| Archivio sez | ioni | × |
|--------------|------------|---|
| fondazione | pilastro 1 | ^ |
| (170 × 150) | (60 x 30) | ≣ |
| pilastro 2 | Trave alta | |
| (30 x 60) | (30 x 60) | ~ |
| + - | [+] → | |

Ripetendo l'operazione più volte si ottiene la maglia completa dei pilastri.



Se qualche pilastro non è posizionato come si desidera lo si può ruotare, usando lo snap agli angoli, e ruotandolo con l'angolo voluto.



Per ottenere un allineamento differente rispetto a quello di default si sceglie nuovamente la funzione di allineamento degli elementi e questa volta anziché selezionare una traccia si seleziona l'elemento e lo si trascina nella posizione voluta.

Anche l'inserimento delle travi avviene sempre attivando la funzione di "Inserimento travi" .In questo caso ci si accosta il cursore lungo una traccia e immediatamente viene visualizzata l'operazione che si sta eseguendo. L'immissione degli elementi può sempre avvenire anche in proiezione assonometria.



Per gli elementi strutturali che abbiano allineamenti differenti rispetto a quelli che si possono ottenere automaticamente, si può far ricorso alle "linee di riferimento" che non sono dei piani geometrici ma effettivamente delle linee di costruzione che quindi mantengono la loro validità solo sul piano nel quale sono disegnati. Per questo scopo, si attiva l'icona del tracciamento delle linee di riferimento. Il trimming automatico è sicuramente utile per disegnare una traccia limitata nella sola zona di interesse.



Quindi si traccia la linea di riferimento che, si ricorda, è operativa e visibile solo sul piano attivo, a differenza dei piani di riferimento le cui intersezioni sono valide in tutto lo spazio tridimensionale.



Si posiziona quindi la trave scelta nell'archivio. Si noti come la trave, con questo strumento di inMod. ha un posizionamento del tutto autonomo dal sistema generale dei piani di riferimento.



A questo punto si può cambiare punto di vista per avere la conferma delle operazioni svolte e si può riadattare per comodità il bounding box.



Ora, per il posizionamento delle travi di fondazione, è preferibile cambiare il piano attivo 🖆 🛱.

Nel fascio di piani paralleli al piano attivo si passa tra i vari piani con i tasti + o - della tastiera oppure cliccando ripetutamente sull'icona "Passa al piano inferiore".

Ora aggiorniamo l'archivio delle sezioni aggiungendo la trave Winkler con le modalità già indicate per l'archivio delle sezioni.

| Tipo sezione | |
|---------------|---|
| Tipo | Trave winkler |
| Nome for | dazione |
| Materiale 🛛 | calcestruzzo fondazior 🖌 Archivio |
| Anima | Altezza Larghezza 50 150.00000 70.000000 |
| Ala Inferiore | 50.000000 170.00000 -50 |
| Base su suolo | 170.00000 |
| snap 5.0 | z 25.000000 y 75.000000 |
| | OK Annulla |

I punti di allineamenti di default delle sezioni (hot spot) sono modificabili nel dialogo di definizione della sezione. Questi punti sono importanti per poter allineare nel modo voluto la trave rispetto al piano di riferimento. Se l'allineamento di default non è soddisfacente si può sempre modificare il box di allineamento (in rosso nella parte destra del dialogo) della sezione selezionando un estremo del box con il mouse, e sempre con il tasto sinistro del mouse premuto, trascinando il filo nella posizione voluta. Le coordinate numeriche riportate nel dialogo permettono sia di tenere sotto controllo la posizione del cursore ma anche di cambiare la dimensione del box.

La disposizione dell'elemento sul reticolo di piani avviene, come precedentemente descritto, attivando l'icona "Inserimento travi" e quindi cliccando su uno di essi. Tenendo premuto il tasto sinistro del mouse e seguendo un allineamento si ottiene invece una trave compresa tra più piani.

Assegnare i carichi

Per l'assegnazione dei carichi, iniziamo con l'attribuzione del peso proprio. Poiché vogliamo attribuire questo tipo di carico a tutti gli elementi, effettuiamo dapprima una selezione di tutti gli elementi strutturali e successivamente assegniamo il carico. La selezione totale può avvenire anche premendo contemporaneamente ctrl-A. Per l'assegnazione, si sceglie il tipo di carico (nel nostro caso "peso proprio") e quindi si agisce sul bottone a freccia del dialogo.

| Archivio Carichi 🛛 🔀 | |
|----------------------|--|
| nessuno | |
| proprio | |
| carico solaio | |
| + | |

Per quanto riguarda i carichi sui solaio, occorre prima inserire gli oggetti piani "solaio" che non sono oggetti strutturali ma elementi atti alla distribuzione del carico da solaio. Per l'inserimento, si seleziona l'icona per l'inserimento di elementi piani, si attiva in archivio il tipo di elemento piano e lo si posiziona nel campo voluto, una linea di colore magenta evidenzia il campo di solaio selezionato.



La direzione di default dei travetti del solaio, e quindi della trave continua secondo la quale sarà ripartito il carico, può essere modificata selezionando l'elemento con il tasto sinistro del mouse. Spostandosi, con il tasto premuto, appare un goniometro sul quale è riporta la graduazione con maggiore o minore densità in funzione dipende dal raggio. Su le angolazioni rappresentate si ha uno "snapping" e quindi la rotazione può essere effettuata molto semplicemente.



Gli eventuali balconi vengono inseriti sempre all'interno di piani o linee di riferimento. Se il balcone appartiene solo a un impalcato si possono utilizzare le linee di riferimento con lo snap opportuno e successivamente selezionare le linee che rappresentano il contorno del balcone. Il risultato finale dell'inserimento dei solai è il seguente:



Poiché durante l'inserimento dei solai si è attivata anche una tipologia di carico, questa viene automaticamente assegnata agli elementi strutturali.

Per la visualizzazione dei carichi a fini di controllo, si può attivare il filtro di visualizzazione dei carichi e tutti gli elementi assumono il colore del carico ad essi associato.

Poiché il balcone ha un valore di carico differente, per assegnarlo dapprima si crea un nuovo carico e successivamente si assegna agli elementi voluti selezionandoli con tasto shift premuto. Al termine della operazione si avrà un differente colorazione degli oggetti con i vari carichi.

Copiare i piani

Se gli impalcati alle quote superiori sono uguali si possono copiare insieme a tutti gli elementi che sono associati al piano. In tal modo si semplifica moltissimo la costruzione del modello.



Inserire una copertura a falde

Per generare una copertura a falde, è necessario inserire dei piani inclinati. Per l'inserimento di piani inclinati cambiamo punto di vista e attiviamo un piano verticale parallelo al piano YZ cliccando ripetutamente sull'icona "Passa alla prossima famiglia di piani". Il piano attivo è facilmente individuabile poiché gli altri piani assumono una colorazione attenuata. Tra la famiglia di piani paralleli al piano YZ si sceglie il piano voluto semplicemente utilizzando il tasto "+". Una volta scelta il piano voluto, attiviamo la sezione.



Per poter rendere visibili i nuovi elementi che stiamo per aggiungere, è opportuno allargare il bounding box. Ciò si ottiene selezionando un lato del contorno rosso del bounding box e trascinamdolo tenendo il tasto sinistro del mouse premuto.

Per concentrarci meglio sulle operazioni che vogliamo fare, possiamo nascondere alcuni elementi dalla scena per lasciare visibili solo le tracce dei piani.

Ora generiamo un nuovo piano orizzontale. Potremmo farlo con la tecnica già vista e cioè generandolo dal dialogo. Vogliamo però mostrare l'uso della griglia e della possibilità di spostare l'origine della griglia. Per generare in questo modo un piano orizzontale a distanza prefissata (+135) dall'ultimo impalcato, si sposta l'origine degli assi nel punto voluto trascinandolo e tenendo attivo lo snap ai nodi.



Successivamente si cambia il passo della griglia e lo si imposta a 135 cm. A questo punto il tracciamento con lo snap alla griglia permette di posizionarsi a distanza di 135 cm dalla nuova origine degli assi.



Allo stesso modo si traccia un altro piano che ci servirà solo come comodo riferimento geometrico per la definizione del colmo della copertura. Il nuovo piano permette di tracciare i piani inclinati servendosi dello snap ai nodi.



Il piano orizzontale in corrispondenza del colmo, non essendo più bnecessario, può essere cancellato semplicemente selezionando il piano e quindi agendo sull'icona di cancellazione. Si completa il modello inserendo l'altro piano inclinato.



Si ricorda che il trimming automatico è molto comodo perché permette di creare dei piani le cui tracce restano visibili solo tra due piani laterali che li limitano.

Stirando ora il contorno del bounding box si nasconde dalla scena la parte del modello sulla quale non si vuole lavorare.



Per meglio operare sulla parte che ci interessa, si attua un ingrandimento impiegando la funzione di zoom con la rotella del mouse. Quindi si inseriscono agevolmente altre travi.



Per prolungare i pilastri basta selezionarli. Se ci si avvicina a una estremità dell'elemento selezionato compare una freccia, a questo punto basterà stirare l'estremo dell'elemento tenendo premuto il tasto sinistro del mouse per portare l'estremo dell'elemento su un altro piano.



Si ripete l'operazione per tutti i pilastri. Attivando poi il piano inclinato di falda, l'inserimento delle travi avviene agevolmente disponendole come di consueto.



Dopo l'inserimento delle travi si dispongono i solai con il loro carico. Nel caso di campi di solaio compresi tra più di quattro travi si può seguire un percorso tenendo premuto il tasto sinistro del mouse in corrispondenza delle tracce che definiscono il solaio. La rotazione della tessitura del solaio si ottiene facilmente selezionando il solaio e ruotandolo facendo riferimento al goniometro

inMod: la modellazione solida: Inserire una copertura a falde

che immediatamente si apre.

Modificare il modello

Qualora sia necessario effettuare modifiche del modello si può intervenire in qualsiasi momento Se, ad esempio, si vuole cambiare la pendenza di parte della copertura, si seleziona il piano inclinato e lo si ruota utilizzando snap ai punti, griglia o angoli.



Per completare il modello è opportuno ruotare le travi di falda del solaio di copertura. L'operazione si esegue in maniera identica a tutte le altre che prevedono una rotazione. Difatti basta selezionare la trave, avvicinandosi a uno degli assi che vengono mostrati sull'elemento, si ruota la trave tenendo premuto il tasto sinistro del mouse. Gli snap permettono di ruotare facilmente la trave secondo la pendenza della falda. Si ruota la trave a spessore usando lo snap ai punti.



Dopo aver inserito tutti i solai in copertura, vogliamo sagomare la sezione della trave di colmo secondo la pendenza delle falde. La sezione della trave viene generata automaticamente selezionando i solai delle falde e la trave di colmo.



Successivamente si sceglie dal menù a tendina la funzione "Crea sezione tra elementi pani".



La finestra di dialogo che si apre successivamente permette di definire la lunghezza delle ali della sezione. Il risultato che si ottiene è quello di aver generato una nuova sezione, che si conserva in archivio, e che viene assegnata alla trave selezionata.



Al termine, si ottiene un modello completo della struttura.



Inserire il vano ascensore

Descriveremo la possibilità di generare un sotto-modello in inMod per poi inserirlo in un altro documento di inMod. Nel nostro caso, genereremo il vano ascensore in un documento inMod a parte e poi lo inseriremo nel modello della struttura che stavamo fin qui elaborando. Notiamo che questa tecnica consente anche di creare una propria "libreria" di oggetti strutturali ricorrenti che si possono poi inserire subito in nuove strutture.

Questa possibilità di importazione del modello è utile quando si affrontano strutture complesse e che prevedono, ad esempio, degli elementi strutturali usuali negli edifici come le pareti di un vano ascensore, o le rampe delle scale.

Nell'esempio che si sta seguendo, si può pensare di creare le pareti del vano ascensore separatamente in un nuovo documento. Si importa nuovamente una pianta dell'edificio nella quale è rappresentato anche il vano ascensore, seguendo le istruzioni precedentemente descritte.

Si iniziano a tracciare i piani di riferimento con l'apposita funzione e l'ausilio degli snap ai nodi e agli angoli.



Per definire i piani orizzontali e le forature, si cambia punto di vista scegliendo un piano verticale parallelo al piano XZ .



Per maggiore chiarezza si stira il bounding box per allargare la scena. L'operazione si esegue selezionando con il tasto sinistro del mouse l'estremo del bounding box e spostando verso l'alto il puntatore sempre con il tasto sinistro del mouse premuto.



Si cambia il passo della griglia e si iniziano a tracciare i piani orizzontali. Si ricorda che quando si cambia il passo, bisogna confermare l'operazione cliccando nell'icona a fianco. Per la foratura, si può procedere utilizzando le linee di riferimento che creano tracce solo sul piano voluto D. L'attivazione della griglia rende agevole l'operazione di tracciamento delle linee. Si ricorda che il posizionamento delle linee è altrettanto agevole con gli snap.



Dopo aver tracciato i piani si crea l'archivio degli elementi bidimensionali per realizzare le pareti.

Si ricorda che la visibilità degli archivi si ottiene dalla menu Palette o premendo il tasto TAB.

L'inserimento delle pareti viene effettuato semplicemente spostandosi con il mouse all'interno della area delimitata dai vari piani o, nel caso della foratura, tenendo premuto il tasto sinistro del mouse in corrispondenza di una traccia e muovendosi lungo il percorso che definisce la porzione di parete. La chiusura del percorso è evidente poiché lo stesso cambia colore.





Per la platea di fondazione del vano ascensore, ci si posiziona in pianta alla quota –150 cm, si crea un'altra tipologia di piastra e la si dispone all'interno dell'area desiderata.

Per quanto riguarda, poi, la generazione dei piani superiori a quello già formato si opera come già indicato.



Le altre pareti vengono facilmente assegnate anche in proiezione assonometrica. Una volta generata una parte della struttura le eventuali parti uguali possono essere copiate facilmente.



Per copiarle basta selezionarle, tenendo premuto il tasto shift per la selezione multipla, e scegliere nel menu a tendina il comando duplica.



L'operazione di duplicazione permette di generare un gruppo.



Si cambia ora il punto di vista e si sposta il gruppo appena creato utilizzando lo snap ai nodi, in tal modo si riesce a posizionare il gruppo nella posizione voluta senza problemi. Il posizionamento avviene trascinando il gruppo, tenendo premuto il tasto sinistro del mouse.



Si ricorda come l'attivazione dello snap ai nodi permette di posizionare nel punto voluto il gruppo. Ripetendo l'operazione più volte si può realizzare tutta la struttura. Per le pareti dell'estracorsa si genera semplicemente un piano orizzontale alla quota voluta e si introducono gli elementi strutturali.



Si ricorda che è opportuno salvare la struttura spesso per salvaguardarsi da interruzioni improvvise.

Per l'assegnazione del peso proprio alla struttura si può utilizzare l'archivio dei carichi generato precedentemente importandolo nel modello. Selezionando l'importazione di archivi, si apre la seguente finestra dalla quale si può decidere cosa importare.
| e.mod .mod 2.mod 3.mod 4.mod 5.mod 5.copus.mod 6.mod | | | |
|---|---|---|------------|
| | | | |
| palazzina6 | | × | Apri |
| Medelo InMod | d) | ~ | Annulla |
| o se o el | palazzina6 Medello InMod (".me o sezioni ⊡Importa o elementi pieni ☑ Importa | palazzina6 Modela InMod (".mod) o secioni inporta matesiai o elementi piani vi importa candooni di canco o catchi | palazzina6 |

L'assegnazione del peso proprio agli elementi strutturali avviene selezionandoli e scegliendo la condizione di carico voluta e poi premendo sull'icona di assegnazione dalla finestra dell'archivio dei carichi identificata da un freccia.



Una volta generato l'insieme strutturale che costituisce il vano ascensore si salva il modello e si ritorna nel modello della palazzina.

Per importare il vano ascensore, si selezione la funzione di importazione. Poiché il modello del vano ascensore era stato generato utilizzando la stessa pianta della palazzina il posizionamento dello stesso è già corretto. In caso sia necessario, si sposterà il gruppo del vano ascensore nella posizione voluta.

Si cambia vista per vedere se le operazioni effettuate corrispondono a quanto desiderato.



Inserire pareti contro terra e tamponature

Per inserire le pareti contro terra, è opportuno aggiungere un nuovo layer per facilitare la visualizzazione.

| L | ayer | | × |
|---|------------|---------------------|---|
| [| _ @ | terzo solalo | ~ |
| | . | quarto solaio | |
| | . | solaio di copertura | |
| | . | Pareti in c.a. | - |
| | ⊕ – | → | |

Successivamente si aggiunge un "Archivio di piastre" definendo un Guscio di spessore 30 cm.

| ipo | Guscio | • | | | |
|-----------|--------------------------------|------------|-----|-----|----|
| Nome | ^p arete controterra | | | | |
| Materiale | Calcestruzzo | ✓ Archivio | | 50 | |
| Spessore | | 30.000000 |] | | |
| | | | -50 | | 50 |
| | | | k | | 2 |
| | | | | -50 | |
| | | | | | |

Poi si procederà all'inserimento mediante il comando "Inserisci elementi piani" adottando ad esempio il comando "selezione aree da contorno ed estrusione"



A questo punto si assegnano tutte le pareti e si ottiene il modello di raffigurato nella immagine seguente.



Allo stesso modo si procede per le tamponature. Si definisce un nuovo layer...

| L | .ayer | | × |
|---|----------|---------------------|---|
| [| — | quarto solalo | ~ |
| | () | solaio di copertura | |
| | (| Pareti in c.a. | |
| | () | Tamponature | - |
| Ì | + – | → []] | |

... e un nuovo archivio di tipo "Tamponatura".

| Tipo | Tamponatura | • | | | |
|-----------|-------------|------------------------------|-----|-----|---------|
| Nome [| Tamponature | | | | |
| Materiale | Laterizio | Archivio | | 50 | |
| Spessore | | 30.000000 | | 30 | |
| | | | -50 | | 50 Þ |
| | | | | -50 | |
| | | | | | |



Disposte le tamponature nel primo piano, ci sposteremo al piano superiore mediante il comando "passa al piano superiore" 🚈 mettendo le tamponature fino al terzo piano.



Impiego dei metamateriali

I metamateriali sono la descrizione delle caratteristiche fisiche del materiale arricchita da altri elementi atti a completarne l'impiego.

Si accede all'archivio dei metamateriali dal dialogo del tipo di sezione cliccando sul bottone archivio.

| Tipo sezione | | | | | | | | |
|---------------|--------------|------------|---------|----|-----|-------------|----|---------|
| Tipo f | Rettangolare | ~ | | | | | | |
| Nome pilas | stro 40x40 | | | | | | | |
| Materiale C | alcestruzzo | 🖌 🖌 | | | | 1 00 | | |
| | | | | | | 20 | | - |
| | Altezza | Larghezza | | | | 10 | | |
| Anima | 40.000000 | 40.000000 | 30 | 20 | -10 | | 10 | 20 |
| Ala Superiore | 0.00000000 | 0.00000000 | - | | | • | | |
| Ala Inferiore | 0.00000000 | 0.0000000 | | | | -10 | | |
| | | | | - | | -20 | | - |
| snap 5.0 | z | У | | | | -30 | | |
| | | | | 0 | 0 | ĸ | | Annulla |

| Archivio materia | li |
|------------------|-----------------------|
| Nome | Tipo |
| Calcestruzzo | Cemento armato 🔽 Edit |
| Calcestruzzo1 | Cemento armato Edit |
| | |
| | Elimina Nuova OK |

Cliccando su edit si possono assegnare o modificare le caratteristiche dei metamateriali.

| Edit Materiale | |
|--------------------------------|-------------------------|
| | |
| Nome | calcestruzzo travi alte |
| Tipo | Cemento armato |
| Classe calcestruzzo | C25/30 |
| Classe acciaio | B450C |
| Modulo elastico | 314471.61 |
| Modulo tangenziale | 157235.81 |
| Peso specifico | 0.002500000 |
| Coeff. Dil. Termica | 0.000012000 |
| Resistenza cubica calcestruzzo | 300.000000 |
| Resistenza acciaio | 4500.000000 |
| Barra 1 | ø12 |
| Barra 2 | ø14 |
| Barre 3 | ø16 |
| Barra staffe | ø8 |
| Copriferro | 2.0000 |
| Interferro | 3.0000 |
| Max distanza barre | 100000.0000 |
| Max distanza braccia | 100000.0000 |
| Max distanza legature | 100000.0000 |
| Non strutturale | |
| < | > |
| Archivio Diam. Barre | Annulla OK |

Le voci che possono essere assegnate sono le seguenti:

| Nome | nome da dare al materiale es. Calcestruzzo fondazioni |
|-------------------------------|--|
| classe calcestruzzo | Classe del calcestruzzo con la denominazione di normativa |
| | es. C28/35 per 11 calcestruzzo con R_{ck} =35Mpa |
| Classe acciaio | B450C è il solo tipo utilizzabile nel caso di armatura di |
| | strutture in cemento armato |
| Modulo Elastico | Modulo elastico del calcestruzzo calcolato in funzione della |
| | classe con la formula presente nel capitolo 11 del DM |
| | 14/01/2008 |
| Modulo elasticità tangenziale | è il modulo di elasticità tangenziale G del calcestruzzo. |
| Peso specifico | è il peso specifico in unità [P]/[L] ³ del materiale in oggetto |
| Coeff. Dil. Termica | è il coefficiente di dilatazione termica del materiale |

inMod: la modellazione solida: Impiego dei metamateriali

| Resistenza cubica calcestruzzo | è la resistenza cubica del calcestruzzo R _{ck} |
|--------------------------------|--|
| Resistenza acciaio | è la resistenza a snervamento dell'acciaio f _{vk} |
| Barra 1 | denominazione della barra 1 |
| Barra 2 | denominazione della barra 2 |
| Barra 3 | denominazione della barra 3 |
| Barra staffe | denominazione della barra delle staffe |
| Copriferro | è il copriferro definito come distanza in unità di misura [L] |
| | dal centro della barra alla superficie esterna del calcestruzzo. |
| Interferro | è il l'interferro definito come distanza in unità di misura [L] |
| | dal centro della barra alla superficie esterna del calcestruzzo. |
| Max distanza delle barre | è la massima distanza in unità correnti tra una barra e un'altra |
| Max distanza delle braccia | è la massima distanza in unità correnti tra una braccio e un |
| | altro |
| Max distanza legature | è la massima distanza in unità correnti tra una legatura e |
| - | un'altra |
| check "non strutturale" | definisce gli elementi come non strutturali. In questi elementi |
| | non verranno applicati i criteri di gerarchia delle resistenze |
| | ma verranno effettuate esclusivamente il progetto e la |
| | verifica ai soli carichi verticali (vedi punto 7.2.3. |

Archivio diametri barre Nome Area 0.502655 ø8 ø12 1.130973 1.539380 ø14 ø16 2.010619 ø20 3.141593 ø10 0.785000 ø24 4.520000 ø22 3.801327 Elimina οк Nuova

NTC2008).

In modo da controllare in ogni parte il progetto degli elementi strutturali.

Generazione del modello di calcolo

Una volta eseguito il modello con inMod la struttura verrà trasferita in Nòlian mediante il comando presente nel menu principale a tendina e più precisamente in File > Esporta modello in Nòlian ...

| Ħ | File | Modifica | Visualizza | Funzioni | Palette | Finest |
|--------------|------|--------------|---------------|----------|------------|--------|
| 1 | Ľ | Nuovo | | c | trl+N | |
| | | Chiudi | | C | trl+W | |
| | Þ | Apri | | c | trl+0 | |
| ĥ | | Importa | | c | trl+Shift- | ю |
| | | Importa ar | chivi | | | |
| | | Salva | | C | itrl+S | |
| \mathbb{K} | | Salva come | • | C | trl+Shift- | ⊦s |
| | ₩ | Passa a No | lian | F | 2 | |
| F | ÷ | Esporta mo | dello in Noli | an F | 5 | |
| _ا | | Salva schei | rmo | | | |
| | | Importa file | e DXF | | | |
| ۲ + ۱ ـ | | File recenti | | | | • |
| | | Esci | | c | trl+Q | |

... oppure cliccando sull'icona della toolbar 🔁 .

Nel dialogo che si apre si possono a segnare i parametri di esportazione.

| Parametri generazione modello | | | | | |
|------------------------------------|-----------|--|--|--|--|
| Lunghezza minima parte rigida | 75.000000 | | | | |
| Lunghezza preferita rigel | 0.0000000 | | | | |
| Lato massimo mesh 100.00000 | | | | | |
| Soglia % carichi trapezio | 10.000 | | | | |
| Usa allineamenti grafici | | | | | |
| se la differenza è minore di | 100.00000 | | | | |
| Esporta solo elementi selezionati | | | | | |
| 🗹 Genera su nuovo documento Nòlian | | | | | |
| ОК | Annulla | | | | |

In questo dialogo è possibile controllare tutti i parametri per la generazione del modello:

- Lunghezza minima parte rigida: è la misura minima per considerare una intersezione tra travi come zona rigida e quindi inserire un elemento rigel tra esse nonostante non sia geometricamente necessario per connettere la struttura; rigel saranno comunque inseriti nel caso in cui non sia possibile determinare un punto unico di intersezione tra gli assi delle travi; in nessun caso saranno inseriti rigel se le travi sono tra loro collineari o se nessuna di esse è disassata.
- Lunghezza preferita rigel: indica una misura oltre la quale ogni rigel presente viene accorciato durante la fase finale dell'esportazione, mantenendo inalterata la deviazione delle travi; notare che il parametro precedente viene utilizzato nelle fasi iniziali dell'esportazione ed ha perciò la priorità su questo.
- Lato massimo mesh: lunghezza indicativa massima dei lati degli elementi bidimensionali generati; la grandezza effettiva degli elementi dipende dalle relazioni tra essi e dalle intersezioni presenti; questo parametro viene tenuto in conto anche in altre occasioni in cui sia necessario fare scelte in base alla dimensione degli elementi o alla distanza tra loro, è perciò

importante che questo valore sia commisurato alla distanza minima in ballo nel modello, tenendo comunque conto che una mesh più fitta appesantisce naturalmente i tempi di calcolo dell'analisi.

- Usa allineamenti grafici: se è attiva questa opzione, vengono generati degli allineamenti che non fanno uso dei Rigel e quindi non sono recepiti nel modello di calcolo ma conservano la funzione di mantenere la esatta geometria della struttura al fine di avere una corretta progettazione delle armature. Se i disassamenti infatti non sono rilevanti, hanno scarso rilevo nel modello di calcolo ma ne appesantiscono la gestione. La lunghezza massima per cui è applicata questa funzionalità consente di avere dei Rigel ove invece il disassamento sia significativo. Questa opzione semplifica molto il modello di calcolo ed è vivamente consigliata ove non sia indispensabile tenere conto dei disassamenti.
- Esporta solo elementi selezionati: se sono stati selezionati elementi in InMod, questa casella determina se l'esportazione terrà conto solo degli elementi selezionati o di tutti quelli presenti nel modello.
- Genera su nuovo documento Nòlian: determina se cancellare il contenuto del documento Nòlian corrente o importare il modello mantenendo i dati attuali; quest'ultima possibilità è utile per l'importazione successiva di parti indipendenti del modello, ma può determinare errori nell'importazione nel caso capitino sovrapposizioni tra gli elementi già presenti e quelli generati.

Confermata l'operazione dal dialogo, attivando la finestra di Nòlian si visualizza il modello di calcolo generato.



Nòlian: analisi del modello

Rifinitura del modello

Personalizzazione della mesh

Generalmente il modello generato è sufficientemente ma il progettista può all'occorrenza raffinarlo tramite le funzioni di interfaccia grafica interattiva di Nòlian che consentono di operare direttamente sulla mesh ad elementi finiti. Qui di seguito si dà qualche indicazione soprattutto per

Rifinitura del modello: Personalizzazione della mesh

fornire una breve panoramica di alcune funzionalità di gestione del mesh in Nòlian che in questo tutorial non sono trattate.

Ad esempio si possono visualizzare $\overset{\frown}{\boxtimes}$ o modificare i vincoli.



Rappresentazione grafica dei vincoli

Come altro esempio, con l'icona "cancella" delle palette 🖾 eliminiamo gli elementi che costituiscono una trave...



... e quindi rimodelliamola mediante il comando di tracciamento di un elemento a due nodi



A questo punto all'elemento inserito, distinto dagli altri per la colorazione, si potranno assegnare la geometria della sezione e le informazioni sul carico.

Per assegnare le caratteristiche della sezione si attiva la funzione relativa dalla palette e poi si seleziona l'oggetto.

Rifinitura del modello: Personalizzazione della mesh



La selezione degli elementi può avvenire con molte modalità governate da una palette fluttuante.

| Carichi | | | | | × |
|---------------|------------------------------------|-----------------|----------|---------|-------------|
| Generico | Uniforme | Edge | Trapezio | Termico | Gravità 🔸 🔸 |
| Condizione | Permaner | ite | | • | ✓ Comune |
| × | Peso prop Permanen Accidenta | rio te le | | | A A Pr |
| Y | 0.0000000 |) | | .+† | T' <u>,</u> |
| z | 0.0000000 |) | | | |
| Riferimento: | 🔘 locale | | - L - L | +†ĭ'/- | |
| | 🖲 globale | | T A | /= | - |
| | proiettate | | | _ | |
| Faccia brick: | | Ŧ | | Þ× | |
| | | | | | Condizioni |
| | | | | | |
| | | | | ОК | Annulla |

Per quanto concerne l'assegnazione dei carichi si utilizza il comando di assegna dei carichi agli elementi.

Nel caso di elementi piani, si tracciano attivando le funzioni relative sempre dalla palette T(X) Qualora si volesse generare una mesh in automatico il comando si può impiegare il comando

e successivamente si riassegnerà le caratteristiche dell'elemento selezionando l'icona di Ξ.

assegnazione delle caratteristiche degli elementi

Rifinitura del modello: Personalizzazione della mesh

| Tipo elemento | 1/2952 | × |
|----------------------------|---------------|-----------|
| Tipo di Piastra Wir | ikler 🔻 | |
| Modulo elasticità | 285000.000000 | |
| Coefficiente di Poisson | 0.00000000000 | Materiali |
| Coefficiente di sottofondo | 5.0000000000 | |
| Spessore | 50.000000000 | |
| Materiale EE nessuno | | |
| | OK | Annulla |

I carichi, come le altre caratteristiche assegnate, si possono visualizzare mediante i comandi presenti nella toolbar. Nel caso dei carichi si attiva la funzione dalla toolbar e quindi si sceglie la condizione di carico da visualizzare.



Rappresentazione grafica dei carichi

Assegnazione delle masse

Le masse associate a nodi ed elementi, coinvolte nell'analisi dinamica, non sono in diretta relazione con i carichi agenti e pertanto si gestiscono in Nòlian. Le masse possono ovviamente essere assegnate direttamente agendo sulla rappresentazione del modello di calcolo, ma una procedura automatica consente di trasformare i carichi già assegnati in masse secondo moltiplicatori assegnati.

Accedere al dialogo della gestione delle condizioni di carico con un doppio clic sull'icona della palette e cliccare su "Assegnazione masse..."

| Preferenze | ? 🛛 |
|--|----------------------|
| Materiali Condizioni di carico Dinamica Metodi e damping | |
| Condizione | Tipo |
| proprio | Permanente |
| accidentale | Cat. A: Residenziale |
| accidentale copertura | Neve (q<1000) |
| accidentale scale | Cat. C: Affollamento |
| tamponatura | Permanente |
| T_sld | Torcente SLD |
| T_slu | Torcente SLU |
| | |
| | |
| | |
| Aggiungi Azzera | Tipi di carico |
| Elimina Forma combinazioni | Assegnazione masse |
| | OK Annulla |

| Assegnazione automatica masse | ? 🛛 |
|---|-----------------------------|
| Condizione 🔺 | Moltiplicatore |
| T_sld | 0.000000 |
| T_slu | 0.000000 |
| accidentale | 0.300000 |
| accidentale copertura | 0.200000 |
| accidentale scale | 0.600000 |
| permanente | 1.000000 |
| proprio | 1.000000 |
| tamponatura | 1.000000 |
| | |
| Accelerazione di gravità 981.00000 | Jsa moltiplicatori dei tipi |
| 🔲 Forma prima dell'analisi | |
| ○ Aggiungi alle masse già assegnate ③ Sostituisci le masse già assegnate | Forma subito |
| | Continua |

Assegnate quindi i moltiplicatori per ogni condizione di carico. I moltiplicatori sono unitari per i carichi permanenti e pari ai Ψ_2 moltiplicati per φ per i carichi variabili. Selezionando il check-box "Usa moltiplicatori dei tipi" verranno assegnati automaticamente i valori di Ψ_2 già associati ai tipi di carico. Cliccando sul bottone "Forma subito" le masse varranno subito assegnate agli elementi.

Generazione dei piani rigidi

Qualora si desideri modellare al struttura considerando gli impalcati infinitamente rigidi nel proprio piano, si può usare una relazione cinematica tra nodi detta "Master Slave". Il nodo master deve essere collocato nel baricentro del sistema di masse.

Si può impiegare la procedura automatica attivabile dal menu Funzioni -> Genera impalcati rigidi. Se invece si vuole operare autonomamente, si seguano i seguenti passi.

Rifinitura del modello: Generazione dei piani rigidi

• Generare il nodo baricentrico tramite il menu Modifica->Funzioni->Nodo baricentrico e selezionando l'intero piano con la selezione a lazo



- Selezionare l'icona di assegnazione del nodo master
- Selezionare l'intero piano con il cappio e premere il tasto invio
- Selezionare il nodo baricentrico precedentemente creato

| Vincoli | | | | × |
|-------------|---|----------|-------|----------------|
| | × | у | z | Blocco valori |
| Traslazione | | | | |
| Rotazione | | ~ | | |
| | | שב | | Filtra Elimina |
| ? | | | Annul | la Continua |

• Vincolare il nodo master come indicato nella figura.

Nel caso in cui sia abbia una copertura a falde, non è possibile impiegare un vincolo cinematico che è specializzato per piani orizzontali, quindi si genereranno degli elementi Guscio a cui si assegnerà un moltiplicatore di rigidezza flessionale di circa 1%.

Controllo regolarità in pianta ed in altezza

Per determinare il fattore di struttura da assegnare al modello la normativa (D.M. 14/01/2008 Par. 7.2.2) prevede di determinare la regolarità in altezza ed in pianta dell'edificio per apportare secondo le valutazioni dei coefficienti di riduzione o di amplificazione.

Di seguito si riporta uno stralcio delle prescrizioni di regolarità:

Per quanto riguarda gli edifici, una costruzione è regolare in pianta se tutte le seguenti condizioni sono rispettate:

a) la configurazione in pianta è compatta e approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali, in relazione alla distribuzione di masse e rigidezze;

b) il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4;

c) nessuna dimensione di eventuali rientri o sporgenze supera il 25 % della dimensione totale della costruzione nella corrispondente direzione;

d) gli orizzontamenti possono essere considerati infinitamente rigidi nel loro piano rispetto agli elementi verticali e sufficientemente resistenti.

Sempre riferendosi agli edifici, una costruzione è regolare in altezza se tutte le seguenti condizioni sono rispettate:

e) tutti i sistemi resistenti verticali (quali telai e pareti) si estendono per tutta l'altezza della costruzione;

f) massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;

g) nelle strutture intelaiate progettate in CD "B" il rapporto tra resistenza effettivas e resistenza richiesta dal calcolo non è significativamente diverso per orizzontamenti diversi (il rapporto fra la resistenza effettiva e quella richiesta, calcolata ad un generico orizzontamento, non deve differire più del 20% dall'analogo rapporto determinato per un altro orizzontamento); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;

h) eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengono in modo graduale da un orizzontamento al successivo, rispettando i seguenti limiti: ad ogni orizzontamento il rientro non supera il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento, né il 20% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro piani per il quale non sono previste limitazioni di restringimento.

Queste prescrizioni possono anche essere valutate direttamente ma in Nòlian è implementata una procedura che consente una valutazione numerica. Questa funzione si attiva dal Menu Funzioni -> "Controllo regolarità"



| ali | si di piano | | | | | | | 11 | |
|--------------|-------------------------------|-------------------------------|-----------|---------|----------|------------|--------------|----------------|-----------------|
| | Quota | Massa | Jx | Jy | ex | ey | tx | ty | |
| 1 | 290.23 | 263.26 | 1277188 | 1417879 | -132.460 | 138.633 | 0.003 | 0.002 | |
| 2 | 599.23 | 263.26 | 997349 | 1042082 | -119.340 | 124.012 | 0.002 | 0.002 | |
| 3 | 908.23 | 263.26 | 895810 | 894802 | -97.620 | 99.528 | 0.002 | 0.002 | |
| 4 | 1217.23 | 258.25 | 709725 | 709026 | -76.323 | 76.186 | 0.001 | 0.001 | |
| Mass Mass | ima eccentric imo rapporto | ità relativa tra frequenze | ; | 0.0696 | | | | | |
| Mass | imo rapporto I | tra giratori di | rigidezza | 1.055 | | | | | |
| Mass | ima variazion | e di eccentri | oitá | 0.0112 | | | | | |
| Mass | ima variazion | e di massa | | 0.0190 | | | | | |
| Mass | ima variazion | e di rigidezza | 1 | 0.2441 | R | EGOLARE | | | |
| Massi | ima sensibiltà | allo spostam | ento | 0.0028 | N | ON NECESSI | TA ANALISI I | EFFETTI 2° ORI | DINE Continu |

Le informazioni che si ottengono sono relative ai singoli impalcati ed alle variazioni che determinano appunto la valutazione di regolarità. Le colonne della tabella hanno i seguenti contenuti.

- Quota dell impalcato
- Massa di piano
- Momento di inerzia in direzione X (Jx)
- Momento di inerzia in direzione Y (Jy)
- Eccentricità del baricentro delle masse rispetto al baricentro delle rigidezze in direzione X (ex)
- Eccentricità del baricentro delle masse rispetto al baricentro delle rigidezze in direzione Y (ey)
- Fattore θ in direzione X (per la verifica delle non linearità geometriche) (tx)
- Fattore θ in direzione Y (per la verifica delle non linearità geometriche) (ty)
- •

Osservazioni sulle analisi limite richieste dalla norma

La normativa prevede in zona sismica di valutare il rispetto di diversi stati limite, di seguito si riassumono le diverse tipologie.

Gli stati limite di esercizio sono:

- **Stato Limite di Operatività** (SLO): a seguito del terremoto la costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla sua funzione, non deve subire danni ed interruzioni d'uso significativi

Stato Limite di Danno (SLD): a seguito del sisma la costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla sua funzione, subisce danni tali da non mettere a rischio gli utenti e da non compromettere significativamente la capacità di resistenza e di rigidezza nei confronti delle azioni verticali ed orizzontali, mantenendosi immediatamente utilizzabile pur nell'interruzione d'uso di parte delle apparecchiature.

Gli stati limite ultimi sono:

Stato Limite di salvaguardia della Vita (SLV): a seguito del terremoto la costruzione subisce rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e significativi danni dei componenti strutturali cui si associa una perdita significativa di rigidezza nei confronti delle azioni orizzontali; la costruzione conserva invece una parte della resistenza e rigidezza per azioni verticali e un margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni sismiche orizzontali

Stato Limite di prevenzione del Collasso (SLC): a seguito del terremoto la costruzione subisce gravi rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e danni molto gravi dei componenti strutturali; la costruzione conserva ancora un margine di sicurezza per azioni verticali ed un esiguo margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni orizzontali.

Per la valutazione degli stati limite si eseguirà l'analisi statica o dinamica lineare e l'analisi nonlineare in base alle esigenze richieste dalla progettazione.

Assegnare le caratteristiche dinamiche

Generazione guidata degli spettri

La generazione dello spettro di risposta può essere effettuata mediante una apposita funzione di Nòlian selezionabile dal menu Funzioni ->Genera Spettro di Risposta.

Dapprima nella scheda dei dati geografici si deve scegliere la località e lo stato limite. Si possono anche dare direttamente le coordinate geografiche in gradi sessadecimali e quindi con il comando "Calcola" vengono estratti i parametri sismici da un data base con i dati di rischio sismico imposti dalla normniva.

| nerazione spet | iro | | | | × |
|------------------------------|-------------------------------------|---------------------|-------------|----------------|------------|
| Dati generali | Dati struttura Gra | afico Dati sismici | | | |
| Ricerca valo Stato limite | ri sismici Salvaguardia vita SLV | - Probabilità | superamento | 0.10000000 | |
| Tipo spettro | Inelastico | - | Vita | 50.000000 | |
| Coordinate ge | eografiche in gradi sessad | lecimali ! | | | |
| Longitudine | 12.490000 L | atitudine 41.907500 | | Calcola | |
| Zona sismica | | | | | |
| Tr 474.5 | 5108 Ag 0.117 | 57185 FO 2.62 | . 07397 | Tc* 0.30165317 | |
| Ricerca coor | dinate geografiche | | | | |
| Località | roma | | V | Cerca | |
| | | | | | |
| Scegli DB Lo | calità Scegli DB P | arametri | | | |
| | | | | | OK Annulla |

Quindi si passa alla scheda dati generali dove si immettono i dati generali della struttura

| Dad stu | tura Grafico Dati sismici | |
|---|----------------------------|--|
| ntervalli | 32 | |
|)urata totale | 3.0000000 | |
| lormativa | DM 2008 Ag(/g) 0.11757185 | |
| | f0 2.6207397 | |
| | Tc* 0.30165317 | |
| Componente azione sismica Classe duttilità | Orizzontale Bassa | |
| Categoria suolo | C • | |
| molificazione topografica | T1 • | |
| enplineazione topogranea | | |
| imorzamento | 5.000000 | |

Poi si passa alla scheda Dati struttura. Nei campi Intervalli e Durata totale si devono inserire la durata dello spettro (minimo 3 secondi per il D.M. 14/01/2008) e il numero di intervalli in cui si desidera suddividere la durata totale.

Si otterrà, ad esempio, uno spettro con una spaziatura di 3/32 = 0,09375 sec.

| nerazione spettro | Witness | × |
|-----------------------------------|------------------------------|------------|
| Dati generali Dati struttur | Grafico Dati sismici | |
| | | |
| Materiale | Calcestruzzo | ▼ |
| Tipologia | Telaio più piani più campate | ~ |
| Regolarità in altezza | Regolare | ~ |
| Regolarità in pianta | Regolare | ~ |
| Classe | 1 | * |
| | | |
| 🗹 Calcola fattore di struttura (q | | |
| Fattore di struttura (q) | 3.9000000 | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | OK Annulla |

Avendo selezionato il check-box "Calcola q" viene assegnato anche il fattore q di struttura in base alla tipologia strutturale prescelta che in questo caso vale 3.90. Se l'utente volesse assegnare questo fattore direttamente, può inserire il valore deselezionando il check-box "Calcola fattore di struttura (q)".

Lo spettro così generato può essere salvato in un file testo premendo il tasto Salva nella scheda dati generali e successivamente assegnarlo alle condizioni dinamiche che saranno illustrate in seguito.



Una volta generato e salvato lo spettro per lo stato limite di salvaguardia della vita (slv) si farà la stessa operazione per lo stato limite di danno.

Si consiglia di salvare gli spettri di risposta nella cartella di Nòlian denominata File ausiliari->Spettri o all'interno della cartella del progetto in modo da poterli eventualmente reimpiegare.

Il file potranno essere denominati in modo da ottenere un facile riconoscimento. A esempio: SLV e SLD.



Spettro per lo Stato Limite di Danno

| Spettri | |
|--|--|
| | |
| Nome | Periodo Risposta 🛆 |
| SLD | 0.00 1.800 |
| SLV | 0.07 1.677 |
| | 0.16 1.512 |
| | 0.20 1.512 |
| | 0.27 1.512 |
| | 0.33 1.512 |
| | 0.40 1.512 |
| | 0.47 1.512 |
| | 0.53 1.331 |
| | 0.60 1.183 |
| | 0.67 1.065 |
| | 0.73 0.968 |
| Commento: | 0.80 0.887 |
| Creato martedì 23 febbraio 2010 alle – 🔨 | 0.87 0.819 |
| ore 18:08:49. | 0.93 0.761 |
| DATI GENEBALI | 1.00 0.710 |
| | 1.07 0.666 |
| intervalli: 32 durate: 2.07029 | 1.14 0.626 |
| normativa: DM 2008 | 1.20 0.592 |
| tipo_spettro: Inelastico | 1.27 0.561 |
| ag: U.11/5/2 | 1.34 0.532 👽 0.5 |
| Nuovo spettro Duplica spettro | Nuovo punto |
| | |
| Elimina spettro | Elimina punto 0.6 1 1.5 2 |
| Importa spettro Esporta spettro | Duplica punto |
| Genera spettro | Azzera punti Carica default Salva default Continua |

Spettro per lo Stato Limite di Salvaguardia della Vita

Generazione automatica degli spettri

L'azione sismica definita sopra può essere calcolata in modo del tutto automatico attivando la funzione "Genera spettri SLV, SLD per DM2008" dal dialogo Dinamica delle Opzioni di analisi.

- Attivare il menu Analisi->Opzioni
- Selezionare la scheda Dinamica

| Preferenze | | | ? 🛛 |
|---|-----------------------------------|----------------------------|---------------------------------|
| Materiali Condizioni di carico Di | namica Metodie damping | | |
| Numero massimo di frequenze da | calcolare: 8 🔶 | 🗌 Attiva effetti 2° ordine | Factory |
| ✓ Abilita masse secondo X ✓ Abilita masse secondo Y ▲ Abilita masse secondo Z | Spettri Genera spettri SLV,SLD | per DM 2008 | Carica default Salva default |
| Nome | Tipo | X Y | Z Spettro 🛛 🔼 |
| Dinamica SLD X | Sismico SLD | 53.1273 0.00000 0.000 | DO SLD |
| 🗹 Dinamica SLD Y | Sismico SLD | 0.00000 53.1273 0.000 | DO SLD |
| 🗹 Dinamica SLV X | Sismico SLU | 115.338 0.00000 0.000 | DO SLV |
| 🗹 Dinamica SLV Y | Sismico SLU | 0.00000 115.338 0.000 | DO SLV |
| 🔲 Dinamica 5 | INDEFINITO | 0.00000 0.00000 0.000 | DO Not assigned |
| 🔲 Dinamica 6 | INDEFINITO | 0.00000 0.00000 0.000 | DO Not assigned |
| 🔲 Dinamica 7 | INDEFINITO | 0.00000 0.00000 0.000 | DO Not assigned |
| 📃 Dinamica 8 | INDEFINITO | 0.00000 0.00000 0.000 | DO Not assigned |
| Dinamica 9 | INDEFINITO | 0.00000 0.00000 0.000 | 🔟 Not assigned |
| | | | OK Annulla |

• Premere sul bottone "Genera spettri SLV, SLD per DM2008". Si accede alla procedura già descritta precedentemente ma in questo caso spettro e accelerazioni saranno automaticamente assegnate alle condizioni dinamiche.

| ti generali Dati struttura | Grafico Dati sismici | | | |
|--|-------------------------------|--|--------|------------|
| tervalli | 32 | | | |
| urata totale | 2.1002796 | | | |
| ormativa | DM 2008 | ~ | Ag(/g) | 0.12506990 |
| | | | fO | 2.5270951 |
| Genera automaticamen | nte torcenti di pianoi | | Tc* | 0.31741961 |
| | | | | |
| omponente azione sismica | a Urizzontale | ~ | | |
| omponente azione sismica asse duttilità | a Urizzontale Bassa | ~ | | |
| omponente azione sismica lasse duttilità ategoria suolo | Bassa | × × | | |
| omponente azione sismica lasse duttilità ategoria suolo mplificazione topografica | Bassa C T2 | < | | |
| omponente azione sismica lasse duttilità ategoria suolo mplificazione topografica morzamento | Bassa C T2 5.0000000 | | | |
| omponente azione sismica lasse duttilità ategoria suolo mplificazione topografica morzamento | Bassa C T2 5.0000000 | × × × | | |

In questo dialogo è disponibile anche il check box "Genera automaticamente torcenti di piano" che provvederà a tale funzione comunque anche gestibile in modo personalizzato come sarà descritto in seguito.

Definizione delle condizioni dinamiche

Prima di effettuare l'analisi dinamica della struttura con la tecnica dello spettro di risposta, è necessario assegnare i valori di accelerazione e gli spettri di risposta da impiegare per ogni condizione dinamica. Si possono avere fino a 16 condizioni dinamiche che saranno valutate simultaneamente.

- Attivare il menu Analisi->Opzioni
- Selezionare la scheda Dinamica

| Preferenze | | | | ? 🛛 | | | |
|---|--|-----------------|---------|---------------------------------|--|--|--|
| Materiali Condizioni di carico Dina | mica Metodie damping | | | | | | |
| Numero massimo di frequenze da ca | Numero massimo di frequenze da calcolare: 🗾 💭 🗌 Attiva effetti 2° ordine 🛛 Factory | | | | | | |
| Abilita masse secondo X Abilita masse secondo Y Abilita masse secondo Z | Spettri Genera spettri SLV,SLD pe | er DM 2008 | | Carica default Salva default | | | |
| Nome | Tipo | X Y | Z | Spettro | | | |
| Dinamica SLD X | Sismico SLD | 53.1273 0.00000 | 0.00000 | SLD | | | |
| Dinamica SLD Y | Sismico SLD | 0.00000 53.1273 | 0.00000 | SLD 🗧 | | | |
| Dinamica SLV X | Sismico SLU | 115.338 0.00000 | 0.00000 | SLV | | | |
| Dinamica SLV Y | Sismico SLU | 0.00000 115.338 | 0.00000 | SLV 📃 | | | |
| Dinamica 5 | INDEFINITO | 0.00000 0.00000 | 0.00000 | Not assigned | | | |
| Dinamica 6 | INDEFINITO | 0.00000 0.00000 | 0.00000 | Not assigned | | | |
| 🔲 Dinamica 7 | INDEFINITO | 0.00000 0.00000 | 0.00000 | Not assigned | | | |
| Dinamica 8 | INDEFINITO | 0.00000 0.00000 | 0.00000 | Not assigned | | | |
| Dinamica 9 | INDEFINITO | | 0 00000 | Not assigned | | | |
| | | | | OK Annulla | | | |

• Assegnare le frequenze da calcolare. Generalmente, visto l'uso dei piani rigidi, il numero di frequenze da calcolare è pari a 3 per ogni piano quindi in questo caso pari a 12

Assegnare le caratteristiche dinamiche: Definizione delle condizioni dinamiche

• Abilitare le masse nelle direzioni X e Y. Si dovranno abilitare anche secondo Z nel caso di strutture con presenza di elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, di elementi principali precompressi, di elementi a mensola, di strutture di tipo spingente, di pilastri in falso, edifici con piani sospesi.

| Preferenze | | ? 🔀 | | | | | |
|--|------------------|----------------|--|--|--|--|--|
| Materiali Condizioni di carico Dinamica | Metodi e damping | | | | | | |
| Metodo di fattorizzazione | | | | | | | |
| Sparse in-core Sparse out-of-core | | | | | | | |
| Calcolo reazioni nodali (solo Sparsi | e) | | | | | | |
| SRSS | | Factory | | | | | |
| | | Carica default | | | | | |
| Smorzamento (damping) predefinito: | 0.05000000 | Salva default | | | | | |
| Fattore Rayleight masse: | 0.0000000 | | | | | | |
| Fattore Rayleight rigidezza: | 1.0000000 | | | | | | |
| | | OK Annulla | | | | | |

- Inserire i valori di accelerazione spettrale pari ad ag (nel nostro caso ag = 0,35*981 = 343,35 cm/sec²).
- Inserire i valori di accelerazione spettrale pari ad agleggibili dalla funzione di generazione spettro "dati geografici" per lo stato limite di salvaguardia della vita (ultimo) e di danno.
- Assegnare il percorso del file dello spettro di risposta cliccando con il pulsante destro del mouse e selezionando "scegli file"
- passare alla scheda Damping e selezionare il metodo di sovrapposizione modale che può essere SRSS ovvero CQC a seconda dell'esistenza o meno di modi aventi un periodo di vibrazione molto ravvicinato con uno scarto minore del 10%. Selezionando il metodo CQC non si dovrà controllare lo scarto tra i periodi anche se l'onere computazionale è leggermente superiore.

Generazione automatica dei torcenti di piano

Se si sta operando con il D.M.2008 o con gli Eurocodici è necessario tenere conto delle eccentricità accidentale delle masse. Per esempio il D.M.2008 richiede che si tenga in conto di una eccentricità del 5%. Il nostro consiglio è quello, ammesso dalla normativa, di impiegare un momento torcente di piano che sia equivalente alla azione determinata dalla eccentricità delle masse. Infatti altrimenti si dovrebbero considerare ben 4 possibili decentramenti delle masse e quindi eseguire ben 4 distinte analisi dinamiche accompagnate dalle relative combinazioni delle sollecitazioni. Con il torcente di piano questo iter diviene molto più agevole.

ATTENZIONE: La procedura qui descritta si può attuare in modo del tutto automatico tramite l'attivazione del check-box visto in precedenza nel capitolo sulla formazione automatica degli spettri. La procedura qui di seguito descritta è utile in caso di personalizzazione dei torcenti di piano.

Accedere al dialogo di gestione della procedura dal menu Funzioni->Forze statiche equivalenti.

| Forze laterali equivaler | nti | ? 🛛 |
|-------------------------------------|-------------------------|----------------------|
| Condizione di carico destinazione | Torcente SLV | Condizioni di carico |
| Moltiplicatore accelerazione | 0.100000 | |
| Coefficiente di Risposta(R) | 1.00000 Calcola | |
| Quota suolo | 0.000000 | Assegna spettro |
| Direzione (* da asse x) | 0.000000 × v | |
| Tipo distribuzione | Lineare | ~ |
| ◯ Forze laterali equivalenti | | |
| 💿 Torcente di piano massimo | Spostamento (%) 5.00000 | |
| 🔘 Torcente di piano per direzioni c | ortogonali | |
| Condizione destinazione torcente y | Torcente SLV | ~ |
| | | |
| | (| OK Annulla |

Generare le due condizioni di carico (una per SLD e l'altra per SLV) specifiche alle quali saranno affidati i torcenti di piano dall'apposito dialogo della gestione delle condizioni di carico al quale si può accedere direttamente dal precedente dialogo cliccando sul bottone "Condizioni di carico".

Poiché il torcente di piano si ottiene applicando con una data eccentricità il sistema orizzontale di forze statiche equivalenti, è necessario indicare lo spettro di risposta per il quale si desidera valutare il sistema di forze statiche equivalenti. A tale spettro è associata l'accelerazione assegnata alle condizioni dinamiche (moltiplicatore dell'accelerazione di gravità) per cui l'operazione è molto semplice. Se si desidera però assegnare valori diversi, il dialogo consente una assegnazione automatica. Il coefficiente di risposta può essere calcolato automaticamente premendo sul bottone "Calcola". In questo caso viene eseguita una analisi dinamica e viene calcolato il primo periodo di vibrazione. Poiché l'operazione può essere onerosa sotto il profilo del tempo di calcolo, è necessario disporre dell'opzione di fattorizzazione per le matrici sparse.

Si ricorda che la risposta in termini di accelerazione è data da

$$\mathbf{R} = \mathbf{S}_{d}(\mathbf{T}_{1}) \, \lambda \, \mathbf{a}_{g}/g$$

dove Sd (T1) nel dialogo è assegnato al campo Coefficiente di risposta e $a_{g/g}$ al campo Moltiplicatore accelerazione. Il parametro λ è un coefficiente pari a 0.85 se l'edificio ha almeno tre piani e se $T_1 < 2 T_C$, pari a 1.0 in tutti gli altri casi.

Selezionando la opzione "Torcente di piano massimo" verrà calcolato, a favore di sicurezza, il massimo valore del momento torcente. Sarà così possibile avere un'unica condizione di torcente di piano.

Selezionando il bottone Continua il momento torcente verrà automaticamente applicato ai nodi master.

Qualora si volessero visualizzare tali momenti si può cliccare sull'apposito pulsante di visualizzazione della toolbar.





Variazioni di temperatura

Per valutare gli effetti della temperatura si aggiunge, tra le condizione di carico, una dedicata a tale tipo di carico termico.

| Tipo | Gr | Gs | G | PO | P1 | P2 | P2S | Phi |
|-------------------------------|---|--|---|--|---|---|--|---|
| permanente | \checkmark | 1.30 | 1.00 | nd | nd | nd | nd | nd |
| sismico | | 1.00 | 0.00 | nd | nd | nd | nd | nd |
| sismico | | 0.00 | 1.00 | nd | nd | nd | nd | nd |
| sismico correlato | | 1.00 | 0.00 | nd | nd | nd | nd | nd |
| sismico correlato | | 0.00 | 1.00 | nd | nd | nd | nd | nd |
| variabile | \checkmark | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.50 | 0.30 | 0.30 | 1.00 |
| variabile | \checkmark | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.50 | 0.30 | 0.30 | 1.00 |
| variabile | \checkmark | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.70 | 0.60 | 0.60 | 1.00 |
| variabile | \checkmark | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.70 | 0.60 | 0.60 | 1.00 |
| variabile | \checkmark | 1.50 | 1.00 | 1.00 | 0.90 | 0.80 | 0.80 | 1.00 |
| variabile | \checkmark | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.70 | 0.60 | 0.60 | 1.00 |
| variabile | \checkmark | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.50 | 0.30 | 0.30 | 1.00 |
| variabile | \checkmark | 1.50 | 1.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.20 | 1.00 |
| variabile | \checkmark | 1.50 | 1.00 | 0.50 | 0.20 | 0.00 | 0.20 | 1.00 |
| variabile | \checkmark | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.50 | 0.20 | 0.20 | 1.00 |
| variabile non contemporaneo | | 1.50 | 0.00 | 0.60 | 0.20 | 0.00 | 0.00 | 1.00 |
| variabile non contemporaneo 💌 | · 🗸 | 1.50 | 0.00 | 0.60 | 0.50 | 0.00 | 0.00 | 1.00 |
| P0: psizero P2: psidue | | | And | iunai | | actoru | | |
| P1: psi uno P2S: psi due sism | ico | | | , | | 22.0IJ | | |
| | 11po permanente sismico sismico correlato sismico correlato variabile variabile | Ipo Gr permanente ✓ sismico sismico correlato sismico correlato variabile ✓ variabile ✓ | Ipo Gr Ls permanente ✓ 1.30 sismico 1.00 sismico 0.00 sismico correlato 0.00 sismico correlato 0.00 variabile ✓ 1.50 v | Ipo Gr Gr <thg< td=""><td>Ipo Cr Cs C P0 permanente ✓ 1.30 1.00 nd sismico 1.00 0.00 nd sismico nd nd sismico 0.00 1.00 0.00 nd sismico nd nd sismico 0.00 1.00 0.00 nd sismico nd nd variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70</td><td>Ipo Gr Cs Gr P0 P1 permanente I 1.30 1.00 nd nd sismico 0.00 0.00 nd nd nd sismico 0.00 1.00 nd nd nd sismico 0.00 1.00 nd nd nd sismico correlato 0.00 1.00 nd nd variabile V 1.50 1.00 0.70 0.50 variabile V 1.50 1.00 0.70 0.70 variabile V 1.50 1.00<</td><td>Inpo Gr Gr F P0 P1 P2 permanente ✓ 1.30 1.00 nd nd nd sismico 1.00 0.00 nd nd nd nd sismico 0.00 1.00 0.00 nd nd nd sismico correlato 0.00 1.00 0.00 nd nd nd variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 0.50 0.30 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 0.50 0.30 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 0.50 0.30 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 0.60 variabile ✓</td><td>Ipp Gr Gs G P0 P1 P2 P2s permanente ✓ 1.30 1.00 nd nd</td></thg<> | Ipo Cr Cs C P0 permanente ✓ 1.30 1.00 nd sismico 1.00 0.00 nd sismico nd nd sismico 0.00 1.00 0.00 nd sismico nd nd sismico 0.00 1.00 0.00 nd sismico nd nd variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 | Ipo Gr Cs Gr P0 P1 permanente I 1.30 1.00 nd nd sismico 0.00 0.00 nd nd nd sismico 0.00 1.00 nd nd nd sismico 0.00 1.00 nd nd nd sismico correlato 0.00 1.00 nd nd variabile V 1.50 1.00 0.70 0.50 variabile V 1.50 1.00 0.70 0.70 variabile V 1.50 1.00< | Inpo Gr Gr F P0 P1 P2 permanente ✓ 1.30 1.00 nd nd nd sismico 1.00 0.00 nd nd nd nd sismico 0.00 1.00 0.00 nd nd nd sismico correlato 0.00 1.00 0.00 nd nd nd variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 0.50 0.30 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 0.50 0.30 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 0.50 0.30 variabile ✓ 1.50 1.00 0.70 0.60 variabile ✓ | Ipp Gr Gs G P0 P1 P2 P2s permanente ✓ 1.30 1.00 nd nd |

Per le azioni termiche l'ipotesi degli impalcati infinitamente rigidi nel proprio piano conduce a tensioni elevatissime dovute al modello - per altro fisicamente corretto - di infinita rigidezza. In questi casi è necessario disattivare il metodo master slave. Per una questione di praticità, Nòlian consente di effettuare due distinte analisi modificando automaticamente il modello di calcolo: uno con il sistema master slave attivo e uno con tale sistema disattivo. Si nota che questa operazione sarebbe anche possibile attivando due fasi, ma in questo modo la si è voluta rendere più agevole. Questa funzionalità entra in azione esclusivamente se si effettua un'analisi statica e dinamica. Nel dialogo delle condizioni di carico occorrere disattivare i contrassegni relativi all'uso del master - slave (colonna contrassegnata con le lettere MS) alle condizioni che si desidera vengano calcolate senza l'attivazione del vincolo cinematico del master-slave.

| Materiali | Condizioni d | i carico | Dinamica | Metodi e damping | | | |
|--------------|--------------|--------------------|----------|------------------|----------------------|--------------------------------|--------------|
| | | | | | | | |
| Condizion | ne | | | | Tipo | | MS |
| Peso proprio | | | | | Permanente | | v |
| Permanente | | | | | Permanente | | \checkmark |
| Accidentale | | | | | Cat. A: Residenziale | e | \checkmark |
| Temperatura | | | | | Temperatura | • | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| • | | | | | | | |
| Aggiu | ngi | Azze | rā | | | Tipi di carico |) |
| < | ngi na | Azze Forma comb | era | m | As | Tipi di carico segnazione m |) asse |

Analisi dinamica con effetti del 2° ordine

Secondo quanto previsto nel paragrafo 7.3.1 del D.M. 14/01/2008 si devono valutare gli effetti del secondo ordine qualora ci siano non linearità geometriche. Tale prescrizione viene controllata valutando il fattore θ con la funzione relativa la controllo di regolarità.

Qualora le prescrizioni normative sui valori limite da rispettare per tale fattore non siano rispettate si procede ad eseguire un'analisi tenendo conto degli effetti del secondo ordine.

La procedura si attiva dal dialogo delle opzioni dinamiche di progetto.

| Preferenze | | | | ? |
|---|----------------------------------|-------------------|-------------|---------------------------------|
| Materiali Condizioni di carico |)inamica Metodi e dampir | g | | |
| Numero massimo di frequenze da | Factory | | | |
| ✓ Abilita masse secondo X ✓ Abilita masse secondo Y ✓ Abilita masse secondo Z | Spettri Genera spettri SLV,SL | D per DM 2008 | | Carica default Salva default |
| Nome | Tipo | X | Y Z | Spettro 🛛 📩 |
| Dinamica SLD X | Sismico SLD | 53.1273 0.00 | 000 0.00000 | SLD |
| 🗹 Dinamica SLD Y | Sismico SLD | 0.00000 53.1 | 273 0.00000 | SLD 🗧 |
| 🗹 Dinamica SLV X | Sismico SLU | 115.338 0.00 | 000 0.00000 | SLV |
| 🗹 Dinamica SLV Y | Sismico SLU | 0.00000 115. | 338 0.00000 | SLV 📃 |
| 📃 Dinamica 5 | INDEFINITO | 0.00000 0.00 | 000 0.00000 | Not assigned |
| 📃 Dinamica 6 | INDEFINITO | 0.00000 0.00 | 000 0.00000 | Not assigned |
| 📃 Dinamica 7 | INDEFINITO | 0.00000 0.00 | 000 0.00000 | Not assigned |
| 📃 Dinamica 8 | INDEFINITO | 0.00000 0.00 | 000 0.00000 | Not assigned |
| Dinamica 9 | INDEFINITO | 0.00000.0.00 | 000 0.0000 | Not assigned |
| | | | | OK Annulla |

Quando si avvia l'analisi dinamica si apre un dialogo nel quale si richiede di specificare per quale condizione di carico di carico l'utente vuole eseguire l'analisi sismica non lineare. E' anche possibile formare automaticamente una nuova condizione che includa tutte le condizioni di carico definite di natura "Gravitazionale"

| Analisi sismica non lineare | | | | | |
|--|------------------|--|--|--|--|
| Forma combinazione gravitazionale | | | | | |
| Condizione di carico per analisi sismica non lineare | | | | | |
| Accidentale | ~ | | | | |
| | Continua Annulla | | | | |

Valutazioni dei risultati dell'analisi

Periodi propri

Dopo aver eseguito l'analisi della struttura si deve controllare la percentuale di massa eccitata. Tale controllo è immediatamente eseguibile mediante il dialogo al quale si accede dall'icona della

toolbar oppure dal menu Risultati->Periodi propri.

| Periodi propr | i e masse relative | | | × |
|----------------|--------------------|---------------|---------|------------|
| Analisi | (1)_57 | | • | |
| Modo | 1 • | Periodo (sec) | 0.48427 | 690 |
| Massa madali i | elativa | | | |
| Masse modall r | relative | | | |
| × | У | | z | s |
| 0.77930043 | 0.05024358 | 0.00000 | 000 | 0.41477201 |
| Masse modali r | relative totali | | | |
| 0.95390479 | 0.93483302 | 0.000000 | 000 | 0.94436891 |
| | | | | Continua |

Sono ersposti i valori di massa eccitata relativi ai diversi periodi e nell'ultima riga si ottiene il valore della massa relativa totale. Il valore, per la norma, deve essere maggiore del 85%. Nel caso in esame la massa è maggiore di 85% e cioè pari a 94,43%

Consiglio: Se si trova un valore inferiore avendo assegnato un numero di periodi da calcolare pari a tre volte il numero di piani rigidi, prima di procedere ad aumentare il numero di modi calcolati è bene effettuare alcuni controlli e considerazioni in ordine alla modellazione effettuata.

- Controllare i periodi di vibrazione (autovalori) e la massa eccitata corrispondente di ciascun modo.
- Controllare la forma modale della struttura per valutarne la congruità, specialmente se ci sono modi con bassa massa eccitata. Attivare menu Risultati->Forme modali oppure il tasto

₩ della toolbar

• Valutare se i modi di vibrare sono plausibili con le caratteristiche della struttura e, se si ritiene che non siano plausibili, modificare il modello strutturale in modo da ottenere ciò che ci si aspetta. Una visualizzazione interessante è quella effettuata con mappa a colori (rappresentazione solida attivata). Essa ci fornisce un rapidissimo controllo della forma modale attiva.

Questo controllo è molto opportuno in quanto può rivelare errori di modellazione.

Valutazioni dei risultati dell'analisi: Periodi propri

La mancata eccitazione delle masse nella misura voluta è spesso legata alla presenza di parti molto rigide le cui masse associate hanno scarsa possibilità di entrare nel processo. Questo accade, a esempio, in edifici con piano scantinato del quale siano modellate le pareti contro terra.

Deformate

Un altro controllo importante riguarda la deformata delle strutture sotto i carichi verticali attivabile dalla toolbar mediante il tasto oppure dal menu Risultati->Diagramma deformate.

Diagramma degli sforzi

Anche il controllo dei diagrammi degli sforzi (M,T,N) e degli isosforzi ci forniscono importati indicazioni sulla qualità del modello di calcolo da noi realizzato. E' sempre opportuno eseguire questi controlli prima di usare nel progetto delle armature infatti anche banali distrazioni nell'assegnazione dei carichi vengono immediatamente alla luce con questo controllo.

Risultanti di piano

Anche il controllo delle risultanti di piano ci fornisce importati indicazioni sulla qualità del modello di calcolo da noi realizzato. Il calcolo delle risultanti di piano si ottiene dalla funzione "Funzioni" – > Risultanti di piano. Mediante tale comando si avranno informazioni delle forze e momenti agenti sul piano di lavoro attivo dovuti alla condizione di carico selezionata.

| Risultanti di piar | 10 | | ? 🛛 |
|--------------------------|------------------------|---------------------------------------|----------|
| Condizione di carico | (1) #1 | ~ | Calcola |
| Forza× | | 1000.00000 | |
| Forza Y | | 0.0000000 | |
| ForzaZ | | 5000.0000 | |
| Momento intorno $	imes$ | | 0.0000000 | |
| Momento intorno Y | | 500000.00 | |
| Momento intorno Z | | 0.0000000 | |
| ll piano è quello di lav | oro e le componenti so | no nel sistema di riferimento di tale | piano |
| | | | Continua |

Salvataggio del file

Terminate tutte le procedure definite nei capitoli precedenti siamo pronti per passare a EasyBeam non prima di aver salvato la struttura e fatta una "Pausa caffè".

Il salvataggio della struttura si esegue dal menu File->Salva o File->Salva come o attivando l'icona

Si accede al dialogo standard di salvataggio dei file. Poiché in Nòlian si può impiegare qualsiasi sistema di unità di misura purché congruente, la informazione sul sistema di unità di misura impiegate finora non è stato indispensabile. Nei post-processori invece, poiché fanno riferimento a requisiti di normativa espressi in specifiche unità di misura, questa informazione è necessaria. Salvando il file, nel dialogo di salvataggio, questa informazione va assegnata. Eseguite le

Salvataggio del file: Salvataggio del file

operazioni di salvataggio si può passare a EasyBeam.

EasyBeam: Progetto delle armature

Progetto delle armature e normativa

Nel D.M. 14/01/2008 sono presenti indicazioni di carattere progettuale che il tecnico dovrà rispettare sia di tipo geometrico che per le armature da impiegare negli elementi strutturali che sono riportate di seguito:

7.4.6.1 Limitazioni geometriche

7.4.6.1.1 Travi

La larghezza b della trave deve essere ≥ 20 cm e, per le travi basse comunemente denominate "a spessore", deve essere non maggiore della larghezza del pilastro, aumentata da ogni lato di metà dell'altezza della sezione trasversale della trave stessa, risultando comunque non maggiore di due volte b_c, essendo b_c la larghezza del pilastro ortogonale all'asse della trave.

Il rapporto b/h tra larghezza e altezza della trave deve essere $\ge 0,25$.

Non deve esserci eccentricità tra l'asse delle travi che sostengono pilastri in falso e l'asse dei pilastri che le sostengono. Esse devono avere almeno due supporti, costituiti da pilastri o pareti. Le pareti non possono appoggiarsi in falso su travi o solette.

Le zone critiche si estendono, per CD"B" e CD"A", per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro o da entrambi i lati a partire dalla sezione di prima plasticizzazione. Per travi che sostengono un pilastro in falso, si assume una lunghezza pari a 2 volte l'altezza della sezione misurata da entrambe le facce del pilastro.

7.4.6.1.2 Pilastri

La dimensione minima della sezione trasversale non deve essere inferiore a 250 mm.

Se θ , quale definito nel § 7.3.1, risulta >0,1, l'altezza della sezione non deve essere inferiore ad un decimo della maggiore tra le distanze tra il punto in cui si annulla il momento flettente e le estremità del pilastro.

In assenza di analisi più accurate si può assumere che la lunghezza della zona critica sia la maggiore tra: l'altezza della sezione, 1/6 dell'altezza libera del pilastro, 45 cm, l'altezza libera del pilastro se questa è inferiore a 3 volte l'altezza della sezione.

7.4.6.1.3 Nodi trave-pilastro

Sono da evitare per quanto possibile eccentricità tra l'asse della trave e l'asse del pilastro concorrenti in un nodo. Nel caso che tale eccentricità superi 1/4 della larghezza del pilastro la trasmissione degli sforzi deve essere assicurata da armature adeguatamente dimensionate allo scopo.

7.4.6.1.4 Pareti

Lo spessore delle pareti deve essere non inferiore al valore massimo tra 150 mm, (200 mm nel caso in cui nelle travi di collegamento siano da prevedersi, ai sensi del § 7.4.4.6, armature inclinate), e 1/20 dell'altezza libera di interpiano.

Possono derogare da tale limite, su motivata indicazione del progettista, le strutture a funzionamento scatolare ad un solo piano non destinate ad uso abitativo.

Devono essere evitate aperture distribuite irregolarmente, a meno che la loro presenza non venga specificamente considerata nell'analisi, nel dimensionamento e nella disposizione delle armature.

In assenza di analisi più accurate si può assumere che l'altezza delle zone critiche sia la maggiore tra: la larghezza della parete e 1/6 della sua altezza.

7.4.6.2 Limitazioni di armatura

7.4.6.2.1 Travi

Armature longitudinali

Almeno due barre di diametro non inferiore a 14 mm devono essere presenti superiormente e inferiormente per tutta la lunghezza della trave.

In ogni sezione della trave, salvo giustificazioni che dimostrino che le modalità di collasso della sezione sono coerenti con la classe di duttilità adottata, il rapporto geometrico ρ relativo all'armatura tesa, indipendentemente dal fatto che l'armatura tesa sia quella al lembo superiore della sezione As o quella al lembo inferiore della sezione Ai , deve essere compreso entro i seguenti limiti:

$$\frac{1,4}{f_{yk}} < \rho < \rho_{comp} + \frac{3,5}{f_{yk}}$$
(7.4.25)

dove:

 $\begin{array}{l} \rho \quad \mbox{\acute{e} il rapporto geometrico relativo all'armatura tesa pari ad As/(b·h) oppure ad Ai/(b·h);} \\ \rho_{comp} \quad \mbox{\acute{e} il rapporto geometrico relativo all'armatura compressa;} \\ f_{yk} \mbox{\acute{e} la tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio (in MPa).} \end{array}$

Nelle zone critiche della trave, inoltre, deve essere $\rho_{comp} \ge 1/2 \rho$ e comunque $\ge 0,25 \rho$. L'armatura superiore, disposta per il momento negativo alle estremità delle travi, deve essere contenuta, per almeno il 75%, entro la larghezza dell'anima e comunque, per le sezioni a T o ad L, entro una fascia di soletta pari rispettivamente alla larghezza del pilastro, od alla larghezza del pilastro aumentata di 2 volte lo spessore della soletta da ciascun lato del pilastro, a seconda che nel nodo manchi o sia presente una trave ortogonale. Almeno ¹/₄ della suddetta armatura deve essere mantenuta per tutta la lunghezza della trave.

Le armature longitudinali delle travi, sia superiori che inferiori, devono attraversare, di regola, i nodi senza ancorarsi o giuntarsi per sovrapposizione in essi. Quando ciò non risulti possibile, sono da rispettare le seguenti prescrizioni:

- le barre vanno ancorate oltre la faccia opposta a quella di intersezione con il nodo, oppure rivoltate verticalmente in corrispondenza di tale faccia, a contenimento del nodo;

- la lunghezza di ancoraggio delle armature tese va calcolata in modo da sviluppare una tensione nelle barre pari a 1,25 fyk, e misurata a partire da una distanza pari a 6 diametri dalla faccia del pilastro verso l'interno.

La parte dell'armatura longitudinale della trave che si ancora oltre il nodo non può terminare all'interno di una zona critica, ma deve ancorarsi oltre di essa.

La parte dell'armatura longitudinale della trave che si ancora nel nodo, deve essere collocata all'interno delle staffe del pilastro. Per prevenire lo sfilamento di queste armature il diametro delle barre non inclinate deve essere $\leq \alpha_{bL}$ volte l'altezza della sezione del pilastro, essendo

$$\alpha_{bL} = \begin{cases} \frac{7, 5 \cdot \mathbf{f}_{ctm}}{\gamma_{Rd} \cdot \mathbf{f}_{yd}} \cdot \frac{1 + 0, 8\nu_d}{1 + 0, 75k_D \cdot \rho_{comp} / \rho} & \text{per nodi interni} \\ \frac{7, 5 \cdot \mathbf{f}_{ctm}}{\gamma_{Rd} \cdot \mathbf{f}_{yd}} \cdot (1 + 0, 8\nu_d) & \text{per nodi esterni} \end{cases}$$
(7.4.26)

dove: vd è la forza assiale di progetto normalizzata; kD vale 1 o 2/3, rispettivamente per CD"A" e per CD"B"; yRd vale 1,2 o 1, rispettivamente per CD"A" e per CD"B".

Se per nodi esterni non è possibile soddisfare tale limitazione, si può prolungare la trave oltre il pilastro, si possono usare piastre saldate alla fine delle barre, si possono piegare le barre per una lunghezza minima pari a 10 volte il loro diametro disponendo un'apposita armatura trasversale dietro la piegatura.

Armature trasversali

Nelle zone critiche devono essere previste staffe di contenimento. La prima staffa di contenimento deve distare non più di 5 cm dalla sezione a filo pilastro; le successive devono essere disposte ad un passo non superiore alla minore tra le grandezze seguenti:

- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;

- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CD"A" e CD "B";

- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CD"A" e CD "B"

- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Per staffa di contenimento si intende una staffa rettangolare, circolare o a spirale, di diametro minimo 6 mm, con ganci a 135° prolungati per almeno 10 diametri alle due estremità. I ganci devono essere assicurati alle barre longitudinali.

7.4.6.2.2 Pilastri

Nel caso in cui i tamponamenti non si estendano per l'intera altezza dei pilastri adiacenti, l'armatura risultante deve essere estesa per una distanza pari alla profondità del pilastro oltre la zona priva di tamponamento. Nel caso in cui l'altezza della zona priva di tamponamento fosse inferiore a 1,5 volte la profondità del pilastro, debbono essere utilizzate armature bi-diagonali.

Nel caso precedente, qualora il tamponamento sia presente su un solo lato di un pilastro, l'armatura trasversale da disporre alle estremità del pilastro ai sensi del § 7.4.5.3. deve essere estesa all'intera altezza del pilastro.

Armature longitudinali

Per tutta la lunghezza del pilastro l'interasse tra le barre non deve essere superiore a 25 cm.

Nella sezione corrente del pilastro, la percentuale geometrica ρ di armatura longitudinale, con ρ rapporto tra l'area dell'armatura longitudinale e l'area della sezione del pilastro, deve essere compresa entro i seguenti limiti:

 $1\% \le \rho \le 4\%$ (7.4.27)

Se sotto l'azione del sisma la forza assiale su un pilastro è di trazione, la lunghezza di ancoraggio delle barre longitudinali deve essere incrementata del 50%.

Armature trasversali

Nelle zone critiche devono essere rispettate le condizioni seguenti: le barre disposte sugli angoli della sezione devono essere contenute dalle staffe; almeno una barra ogni due, di quelle disposte sui lati, deve essere trattenuta da staffe interne o da legature; le barre non fissate devono trovarsi a meno di 15 cm e 20 cm da una barra fissata, rispettivamente per CD"A" e CD"B".

Il diametro delle staffe di contenimento e legature deve essere non inferiore a 6 mm ed il loro passo deve essere non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- 1/3 e 1/2 del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CD"A" e CD"B";

- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CD"A" e CD"B";

- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CD"A" e CD"B".

Si devono disporre staffe in un quantitativo minimo non inferiore a

$$\frac{A_{st}}{s} \ge \begin{cases} 0,08 \frac{f_{cd} \cdot b_{st}}{f_{yd}} & \text{per CD}^{"}A^{"} \text{ al di fuori della zona critica e per CD "B"} \\ 0,12 \frac{f_{cd} \cdot b_{st}}{f_{yd}} & \text{per CD "A"} \end{cases}$$
(7.4.28)

in cui Ast è l'area complessiva dei bracci delle staffe, bst è la distanza tra i bracci più esterni delle staffe ed s è il passo delle staffe.

7.4.6.2.3 Nodi trave-pilastro

Indipendentemente da quanto richiesto dalla verifica nel § 7.4.4.3.1, lungo le armature longitudinali del pilastro che attraversano i nodi non confinati devono essere disposte staffe di contenimento in quantità almeno pari alla maggiore prevista nelle zone del pilastro inferiore e superiore adiacenti al nodo. Questa regola può non essere osservata nel caso di nodi interamente confinati.

Per i nodi non confinati, appartenenti a strutture sia in CD"A" che in CD"B", le staffe orizzontali presenti lungo l'altezza del nodo devono verificare la seguente condizione:

$$\frac{\mathbf{n}_{st} \cdot \mathbf{A}_{st}}{\mathbf{i} \cdot \mathbf{b}_{j}} \ge 0,05 \frac{\mathbf{f}_{ck}}{\mathbf{f}_{yk}}$$
(7.4.29)

nella quale nst ed Ast sono rispettivamente il numero di bracci e l'area della sezione trasversale della barra della singola staffa orizzontale, i è l'interasse delle staffe, e b_j è la larghezza utile del nodo determinata come segue:

- se la trave ha una larghezza b_w superiore a quella del pilastro b_c , allora b_j è il valore minimo fra b_w e $b_c + h_c/2$, essendo h_c la dimensione della sezione della colonna parallela alla trave;

- se la trave ha una larghezza b_w inferiore a quella del pilastro b_c , allora b_j è il valore minimo fra b_c e $b_w + h_c/2$.

7.4.6.2.4 Pareti

Le armature, sia orizzontali che verticali, devono avere diametro non superiore ad 1/10 dello spessore della parete, devono essere disposte su entrambe le facce della parete, ad un passo non superiore a 30 cm, devono essere collegate con legature, in ragione di almeno nove ogni metro quadrato.

Nella zona critica si individuano alle estremità della parete due zone confinate aventi per lati lo spessore della parete e una lunghezza "confinata" le pari al 20% della lunghezza in pianta l della parete stessa e comunque non inferiore a 1,5 volte lo spessore della parete. In tale zona il rapporto geometrico ρ dell'armatura totale verticale, riferito all'area confinata, deve essere compreso entro i seguenti limiti:

$1\% \le \rho \le 4\%$ (7.4.30)

Nelle zone confinate l'armatura trasversale deve essere costituita da barre di diametro non inferiore a 6 mm, disposti in modo da fermare una barra verticale ogni due con un passo non superiore a 8 volte il diametro della barra o a 10 cm. Le barre non fissate devono trovarsi a meno di 15 cm da una barra fissata.

Le armature inclinate che attraversano potenziali superfici di scorrimento devono essere efficacemente ancorate al di sopra e al di sotto della superficie di scorrimento ed attraversare tutte le sezioni della parete poste al di sopra di essa e distanti da essa meno della minore tra ½ altezza ed ½ larghezza della parete.

Nella rimanente parte della parete, in pianta ed in altezza, vanno seguite le regole delle condizioni non sismiche, con un'armatura minima orizzontale e verticale pari allo 0,2%, per controllare la fessurazione da taglio.

Nella fase di predimensionamento strutturale il progettista si occuperà di rispettare le prescrizioni geometriche mentre per il rispetto delle prescrizioni sulle limitazioni dell'armatura in fase progettuale di ogni singolo elemento si può far affidamento ad EasyBeam il quale permette la massima flessibilità ed operatività su ogni singolo elemento.

Progetto e verifica delle armature

Apertura del file

Una volta lanciato EasyBeam appare l'ambiente tridimensionale simile al Nòlian. L'apertura del file può essere effettuata:

- mediante l'icona
- trascinando l'icona del file di Nòlian all'interno dell'ambiente.

Ð

• dal menu File->Apri.

Combinazioni delle azioni

In qualsiasi momento dell'iter progettuale (inMod, Nòlian o EasyBeam) è possibile definire per ogni condizione di carico la sua tipologia. Ad ogni tipologia sono assegnabili i coefficienti necessarie per le combinazioni di carico.

| Condizione | Tipo | | |
|----------------------------|----------------------|--|--|
| proprio | Permanente | | |
| permanente | Permanente | | |
| accidentale | Cat. A: Residenziale | | |
| accidentale copertura | Neve (q<1000) | | |
| accidentale scale | Cat. C: Affollamento | | |
| tamponatura | Permanente | | |
| T_sld | Torcente SLD | | |
| T_slu | Torcente SLU | | |
| | | | |
| Aggiungi Azzera | Tipi di carico | | |
| Elimina Forma combinazioni | Assegnazione masse | | |

alle condizioni va assegnato il tipo a scelta dell'utente . Per quanto riguarda le condizioni dinamiche 1 e 2 vanno assegnate come sismico SLD e le condizioni dinamiche 3 e 4 vanno assegnate come sismico SLU. Cliccando su tipi di carico... si accede al seguente dialogo:

| Ţ | ipi di carico | | | | | | | | | | | |
|---|-----------------------|--------------------|-----------------------------|---|--------------|------|-------------|----------------------|--------|---------------------|------|----------|
| | Nome | | Tipo | | Grav | Gs | GSs | P0 | P1 | P2 | P2S | Phi |
| | Permanente | | permanente | permanente | | 1.30 | 1.00 | nd | nd | nd | nd | nd |
| | Sismico SLU | | sismico | | | 1.00 | 0.00 | nd | nd | nd | nd | nd |
| | Sismico SLD | | sismico | | | 0.00 | 1.00 | nd | nd | nd | nd | nd |
| | Torcente SLV | | sismico corre | lato | | 1.00 | 0.00 | nd | nd | nd | nd | nd |
| | Torcente SLD | | sismico corre | lato | | 0.00 | 1.00 | nd | nd | nd | nd | nd |
| | Cat. A: Residenziale | | variabile | | ~ | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.50 | 0.30 | 0.30 | 1.00 |
| | Cat. B: Uffici | | variabile | | ✓ | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.50 | 0.30 | 0.30 | 1.00 |
| | Cat. C: Affollamento | | variabile | | ~ | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.70 | 0.60 | 0.60 | 1.00 |
| | Cat. D: Commerciale | | variabile | | ~ | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.70 | 0.60 | 0.60 | 1.00 |
| | Cat. E: Magazzini | | variabile | | ~ | 1.50 | 1.00 | 1.00 | 0.90 | 0.80 | 0.80 | 1.00 |
| | Cat. F: Rimesse (<30k | N) | variabile | | ~ | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.70 | 0.60 | 0.60 | 1.00 |
| | Cat. G: Rimesse (>30k | N) | variabile | | ~ | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.50 | 0.30 | 0.30 | 1.00 |
| | Cat. H: Copertura | | variabile | | ✓ | 1.50 | 1.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.20 | 1.00 |
| | Neve (q<1000) | | variabile | | ~ | 1.50 | 1.00 | 0.50 | 0.20 | 0.00 | 0.20 | 1.00 |
| | Neve (q>1000) | | variabile | | ~ | 1.50 | 1.00 | 0.70 | 0.50 | 0.20 | 0.20 | 1.00 |
| | Vento | | variabile nor | contemporaneo | | 1.50 | 0.00 | 0.60 | 0.20 | 0.00 | 0.00 | 1.00 |
| | Temperatura | | variabile nor | variabile non contemporaneo | | 1.50 | 0.00 | 0.60 | 0.50 | 0.00 | 0.00 | 1.00 |
| | Gs: gamma | GSs: gamma sismico | P0: psi zero P1: psi uno | P2: psi due P2S: psi due sismic Phi: coeff. di correl | :o azione | | Agg Elin | iungi nina | F F | actory nina tutt | i (| Continua |

nel quale è possibile assegnare e personalizzare i diversi coefficienti per ogni tipologia di carico. Inoltre, si può spuntare, ove occorra la casella gravità che consente di differenziare i carichi di gravità per le verifiche sismiche.

Per il significato delle diverse voci e sul modo in cui il programma effettua le combinazioni automatiche si rimanda al manuale di riferimento del programma. Nel nostro esempio configureremo le diverse condizioni come illustrato nella figura precedente.

Modalità di continuità delle armature

All'apertura del file può essere opportuno applicare il comando "Formazione automatica gruppi" il quale raggruppa eventuali elementi spezzati per scopi legati all'analisi ma che non rispecchiano punti di discontinuità costruttiva.



E' possibile poi personalizzare le modalità di connessione delle barre all'interfaccia tra elementi contigui in quanto per default esse sono impostate per l'interruzione ad ogni elemento.

Si consiglia di impostare le modalità di connessione sulla continuità per le travi (corrispondente al 3° bottone dei cinque in basso), per i pilastri invece la scelta è dettata dalla sensibilità del progettista, pur sapendo che la interruzione migliore per i pilastri in zona sismica è alla mezzeria del pilastro (scelta consigliata ottenibile premendo il 5° bottone), la maggior parte preferisce utilizzare la interruzione al solaio di cui si presenta in figura la modalità di connessione (4° bottone).



Impostazione di continuità consigliata per i pilastri

| Modalità di c | onnessione | ? 🛛 |
|---------------|------------|---|
| | | Applica solo ai selezionati Applica a tutti gli elementi Applica a tutti i pilastri Applica a tutte le travi Sovrapposizione ferri ripresa |
| | | Annulla |

Impostazione di continuità consigliata per le travi

Assegnazione dei parametri di progetto

Prima di effettuare il progetto delle armature della struttura si devono configurare tutti i parametri inerenti i materiali e si deve scegliere il metodo di progetto.

Si ricorda che queste configurazioni vengono memorizzate dal programma per cui una volta eseguite secondo i materiali impiegati e le proprie abitudini progettuali non sarà affatto necessario assegnarli nuovamente o si dovrà intervenire solo su alcuni di essi. Inoltre nella nuova versione EWS27 il cui aggiornamento è scaricabile da internet è possibile scegliere la normativa da utilizzare nel calcolo nel nostro caso D.M. 2008.

| Normativa | Materiali | Progetto | Minimi | Staffe | Eattori | Ambiente | • |
|-----------|-----------------|----------------|--------|--------|---------|----------|---|
| L | material | riogene | | otane | 1 daton | Ambiente | |
| Normativa | DM08 E | 1 | | • | | | |
| Concor | ti medifica par | nestri neresti | | | | | |
| Consen | ti modirica par | ametri normati | va | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |

Una volta scelta la normativa tutti i parametri inerenti vengono assegnati di conseguenza.

Qualora l'utente voglia modificare i minimi di normativa non dovrà far altro che selezionare il settaggio "Consenti modifica parametri normativa".

Sulla scheda dei materiali si possono si possono definire le caratteristiche del calcestruzzo e delle barre di armature e si possono definire barre diverse per travi e per pilastri. Si può definire inoltre il valore del copriferro e dell'interferro.

| Unità di 1 | misura | | | | | |
|-------------------------|--------------|---------------------|---------------------------|-------------|----------------|----------|
| Lunghezza | cm • | • Forza | kg | - | Pressione | kg:cmq ▼ |
| Resistenz Resist out | a materiali | 200.000 | Re | istenza ac | noisio 44 | 100.00 |
| Ammissibile | calcestruzzo | 97.0000 | Am | niscenza au | ciaio 44 | 200.00 |
| _ | | | | | | |
| Barre arr | natura longi | tudinale — A Tra | ttivazione vi Pilastri | | | |
| Barra 1 | ø12 | - | V | | | |
| Barra 2 | ø14 | - | I | _ | | |
| Barra 3 | ø16 | - | | L | ibreria tipi c | di barre |
| Disposizi | one | | | | | |
| Copriferro | 3.000 | 00 | Interferro | 2.00000 | | |
| Massima lur | nghezza 1200 | .00 | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| Normativa | Materiali | Progetto | Minimi | Staffe | Fattori | Ambiente | • |
|---|---|--|----------------------------|----------|--------------|-----------------|---|
| Metodo | Stati limite | - |] | | | | |
| Opzioni A Lunghezza a | ncoraggio — ncoraggio (ø) | 20.0000 | | Ancorag | gio maggior | ato 25% | |
| Opzioni regolarizzazione lunghezze attore normalizzazione 0.500000 Lunghezza unificazione 100.000 | | | | | | | |
| Armatura Massima dista | diffusa anza barre 10 | 00.00 | | | | | |
| Armatura Massima dista Opzioni d Gruppo ba | i diffusa anza barre 10 i disposizion arre angolo pila | 00.00 ne stri 🔲 Simi | metria armatu | ıre | | | |
| Armatura Massima dista Opzioni d Gruppo b Opzioni sj Eccentric | a diffusa anza barre 10 i disposizion arre angolo pila peciali di pr- ita I Tran | 00.00 ne Istri 🔲 Simi ogetto slazione | metria armatu | ıre | | | |
| Armatura Massima dista Opzioni d Gruppo b Opzioni sj Eccentric Controllo V Taglio sist | a diffusa anza barre 10 i disposizion arre angolo pila peciali di pr- ita I Tran duttilità mico I Ge | 00.00 ne stri Sim ogetto slazione rarchia resiste | metria armatu nze 1.100 | ıre ▼ |] Gestione p | pilastri-parete | |

Si ricorda che il copriferro è definito qui come distanza dal centro della barra al lembo esterno del calcestruzzo e non come si intende comunemente come distanza minima dalla superficie esterna della barra di acciaio al lembo esterno del calcestruzzo. Similmente accade per l'interferro che è inteso come distanza tra i centri delle barre e non come distanza minima tra l'esterno delle barre.

ATTENZIONE: questi parametri non modificano le caratteristiche dei metamateriali che, se si desidera, vanno modificate per i singoli metamateriali.

| lormativa Materi | ali Progetto | Minimi | Staffe | Fattori | Ambiente 🔹 |
|---|--------------------------------------|-------------------|---------------|----------|---------------|
| Nome barra Ø8 | • | Libreria | tipi di barre | | |
| Disposizione Passo massimo travi | 33.000,H0.8, | P666.666 | | | |
| Passo massimo pilastr | i 25.000,D12 | | | | |
| Arrotondamento pass | o 1.00000 | | | | |
| Ancoraggio (ø) | 15.00 | | | | |
| Massima distanza brac Massima dist. legature Staffe pareti aperte olt | cia 1e+0 pilastri 1e+0 re 1e+0 | 138 138 138 | | | |
| Zona critica travi Lunghezza tratto | Н | | | | |
| Passo | H0.2 | 5,D8,22.500 | ,S24 | 🔽 Staffe | filo pilastro |
| Zona critica pilas Lunghezza tratto | tri M,L0.167,45 | 5.000 | | | |
| Passo | D8,17.500,n | n0.5,P12.500 | 00J | Proge | tto Nodo |

Alcuni campi dei valori consentono l'assegnazione di espressioni algebriche in una sintassi molto

Progetto e verifica delle armature : Assegnazione dei parametri di progetto

semplificata che però consentono una flessibilità notevolissima consentendo di concatenare più valori minimi e massimi espressi tramite variabili. Ciò è necessario per meglio ottemperare anche ai più complessi requisiti di normativa. Per la sintassi di tali espressioni all'interno si rimanda la manuale di riferimento.

| Normativa Materiali | Progetto | Minimi | Staffe | Fattori | Ambiente |
|---|---|--------|--------|---------|----------|
| Coefficienti di sicurezza | a parziale | | | | |
| Fct. Sic. Prz. Cls. | 1.50000 | | | | |
| Fct. Sic. Prz. Acciaio | 1.15000 | | | | |
| Asse parabola Cls. | 0.002000 | | | | |
| Eps ultima Compress. Cls. | 0.003500 | | | | |
| Eps ultima Traz. Acciaio | 0.010000 | | | | |
| Incremento resistenza acciaio | 0.000000 | | | | |
| Rapp. Moduli Elasticità | 15.0000 | | | | |
| Fct. Riduz. Addizionale | 0.850000 | | | | |
| Coefficienti di riduziono Riduz, Resist, Fless, Riduz, Resist, Press, Fless, Riduz, Resist, Taglio | e di resiste 1.00000 1.00000 1.00000 | enza | | | |
| | | | | | |

I settaggi inerenti i fattori di sicurezza parziale sono i seguenti rappresentati nella figura seguente.

Per la verifica a fessurazione (stato limite di servizio) va definito anche l'ambiente.

| Opzior | ni di progetto | × |
|--------|---|----|
| Prog | etto Minimi Staffe Fattori Ambiente Elencovariabili | • |
| Amb | iente: Poco Aggressivo ▼ | |
| Tipi | di combinazioni da effettuare | |
| | ☐ Rara W Frequente | |
| 1 | 💌 uuasi permanente | |
| • | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | эк |

Con il dialogo "Elenco variabili" si posso controllare i parametri inseriti. Ad esempio se volessimo visualizzare il rapporto delle resistenze di calcolo acciaio/calcestruzzo si digiterà l'icona corrispondente ed apparirà nel dialogo la lettera corrispondente e da cui verrà calcolato il valore relativo.

| Opzioni di progetto | ? 🛛 |
|---|------------------|
| Normativa Materiali Progetto Minimi Staffe Fattori Ambiente Elenco varia | abili |
| Materiali F inverso resistenza calcolo acciaio (MPa) Y rapporto resistenze di calcolo calcestruzzo/acciaio J rapporto resistenze di calcolo acciaio/calcestruzzo T rapporto resistenze di calcolo trazione calcestruzzo/acciaio | F J T |
| Elemento H altezza sezione (asse locale z) M (maiuscolo) massima dimensione sezione m (minuscolo) minima dimensione sezione L lunghezza N forza assiale | IZEJZ |
| Staffe S diametro staffa A inverso area della staffa P area della staffa diviso larghezza della sezione D diametro minimo barre armatura disponibili | s A P D |
| J Massimo ⊙ Minimo Calcola 27.1161 | |
| | ОК |

Terminate le operazioni di settaggio si può procedere al progetto delle armature attivando l'apposito comando della palette

Nel nostro caso, e cioè per strutture ad alta duttilità, è necessario che il progetto sia effettuato su tutta la struttura contemporaneamente. Questo perché EasyBeam procederà al calcolo prima di tutte le travi e poi di tutti i pilastri per tenere conto della gerarchia delle resistenze.

Personalizzazione delle armature

Nel caso in cui l'utente volesse visualizzare o modificare l'armatura inserita in un elemento trave o

pilastro si utilizza il comando "Visualizzazione armatura" che permette di rappresentare le armature, attivare l'icona di visibilità e quindi selezionare gli elementi voluti. La selezione di più elementi può avvenire anche per lazo o per rettangolo e anche per selezione multipla (tasto <shift>) o totale. Le modalità di rappresentazione sia degli elementi che delle armature possono venire assegnate nel dialogo cui si accede tramite un doppio clic sull'icona della visibilità.

Sono possibili le seguenti opzioni:

- Rappresentare l'asse degli elementi
- Rappresentare il solido degli elementi selezionati
- Rappresentare o meno le armature degli elementi selezionati

Le armature possono essere rappresentate per esploso. In questo caso, si hanno tre tipi diversi di rappresentazione che dipendono dalla rappresentazione attiva (per sezione o in assonometria) e dalla posizione della trave rispetto al piano di sezione.

• Rappresentazione in assonometria

Personalizzazione delle armature: Personalizzazione delle armature

- Rappresentazione in sezione dell'elemento sul piano di sezione
- Rappresentazione in sezione dell'elemento ortogonale al piano di sezione

La rappresentazione in assonometria consente di vedere le armature da qualsiasi punto di vista in esploso rispetto al baricentro delle armature. Qualora si selezionino elementi contigui che non abbiano assi baricentrici coincidenti la rappresentazione non verrà amplificata (esplosa) in quanto non esiste un asse comune di riferimento. Nella rappresentazione in assonometria è possibile selezionare una barra di armatura, per ottenere che si apra automaticamente il dialogo per modificare le armature longitudinali.



La rappresentazione in sezione genera una disposizione ordinata delle armature, raggruppate se di forma eguale, che procede dall'alto verso il basso per gli elementi suborizzontali, e da destra verso sinistra per gli altri elementi. I diametri ed il numero delle barre viene riportato. Le barre connesse vengono rappresentate come tali. Vengono rappresentate le armature di elementi che siano sezionati dal piano di sezione e che siano subparalleli al piano ($\pm 10^{\circ}$). Per la selezione, poiché in sezione sul piano sono rappresentate solo gli elementi con asse giacente sul piano stesso, selezionare gli ele-

menti fuori piano in assonometria e quindi attivare la sezione. La rappresentazione in sezione ortogonale viene corredata del diametro di ciascuna barra. Tutte le rappresentazioni si possono esportare sul foglio alla scala voluta. Dal dialogo del controllo di visibilità è possibile abilitare la rappresentazione a schermo dei nomi degli elementi e degli indici degli elementi attribuiti nella mesh ad elementi finiti. Si rimanda al manuale di riferimento di EasyBeam per tutte le operazioni di modifica della forma delle barre

Visualizzazione dei risultati delle verifiche

Dopo aver effettuato il progetto delle armature ed eventualmente aver modificato le armature secondo le proprie esigenze è consigliabile effettuare le verifiche a video allo stato limite ultimo e allo stato limite di esercizio delle diverse grandezze in gioco. Vediamo come fare in pochi e semplici passi. Si ricorda che le funzioni di verifica sono tutte attivate tramite l'icona gerarchica che si trova in alto a sinistra della palette. Tenendo premuta l'icona, si apre una striscia che consente di scegliere il tipo di verifica desiderata. Le verifiche possono fornire valori numerici oppure rappresentazioni a livelli di colore. Per attivare una o l'altra modalità, si deve eseguire un doppio clic sull'icona della verifica desiderata e scegliere le modalità di verifica volute.

Verifica del calcestruzzo

Cliccando sull'icona della palette in altro a sinistra (evidenziata in rosso nella figura) e selezionando tutta la struttura mediante il menu Modifica->Seleziona tutto, oppure premendo contemporaneamente i tasti ctrl+A, o mediante il lazo, si visualizza la massima deformazione del calcestruzzo, evidenziata in basso nella barra di stato

Verifica dell'acciaio

Cliccando sull'icona della palette in altro a sinistra (evidenziata in rosso nella figura) e selezionando tutta la struttura mediante il menu Modifica->Seleziona tutto, oppure premendo contemporaneamente i tasti ctrl+A, o mediante il lazo si visualizza la massima deformazione dell'acciaio, il cui valore numerico massimo è riportato in basso nella barra di stato.

Visualizzazione dei risultati delle verifiche : Verifica dell'acciaio



Verifica del coefficiente di sfruttamento

Cliccando due volte sull'icona della palette in altro a sinistra (evidenziata in rosso in figura) appare un dialogo dove è possibile settare la possibilità di visualizzazione della rappresentazione a colori anziché dei valori numerici del coefficiente di sfruttamento. Selezionando tutta la struttura mediante il menù modifica seleziona tutto, oppure premendo contemporaneamente i tasti ctrl+A, o mediante il lazo si visualizza il valore del coefficiente di sfruttamento, il cui massimo è evidenziato in basso nella barra di stato. Sulla legenda dei colori, è visualizzato il valore massimo ottenibile.



Verifica del taglio

La verifica si attiva come quelle precedentemente illustrate ^{LL}. Il valore mostrato a diagramma di colori è il coefficiente di sfruttamento (inverso del coefficiente di sicurezza) per il taglio. Viene mostrato il valore massimo tra tutte le combinazioni di progetto attivate.



Verifica dei giunti

Questa funzione si attiva come le altre funzioni di verifica precedentemente descritte.

| Verifica sismica nodi | | | |
|-----------------------|------------------------|--|--|
| 🔿 Mostra dialogo | | | |
| 💿 Mostra diagramma | 🗹 Gerarchia resistenze | | |
| | 🗹 Taglio nel nodo | | |
| | Continua | | |

I nodi vengono verificati per la gerarchia delle resistenze e per la staffatura secondo normativa. Le verifiche possono avere tre risultati identificati da tre colori diversi:



- il colore rosso indica che nel nodo $\alpha < \gamma_{rd}$,
- il colore blu indica che il nodo non è ammissibile per la verifica,

Visualizzazione dei risultati delle verifiche : Verifica dei giunti

• il colore verde che $\alpha > \gamma_{rd}$.

In testa e al piede dei pilastri è ammesso che la verifica non sia soddisfatta.

Tutte le immagini dei risultati che sono rappresentate possono essere salvate e come vista utente e poi stampate nel tabulato di EasyBeam. La procedura da seguire è la seguente. Cliccare sull'icona

appare il dialogo seguente.

| Viste uter | nte 🔹 🤶 🔀 |
|------------|--|
| Nome | Fase corrente: 1 |
| Note | <u>^</u> |
| | M |
| Aggiun | gi Elimina Rinomina Anima |
| Memoriz | Za Memorizza dimensioni finestra Gestione fasi |
| | Continua Attiva |

cliccando su Aggiungi il programma aggiungerà una nuova vista. Il nome assegnato alla vista verrà poi riportato come didascalia della figura.

Verifica allo stato limite di servizio: fessurazione

Questa funzione si attiva come le altre funzioni di verifica precedentemente descritte dialogo delle opzioni della verifica (che si apre con un doppio clic sull'icona) si devono assegnare i due valori limite della apertura delle fessure che sono il fine scala della mappatura a colori. Tali valori, dati dalla normativa, possono essere inseriti dall'utente o settati in modo automatico selezionando il tipo da ambiente nel dialogo dei fattori di combinazione di esercizio.

| Modalità presentaz | ione dati | | | | |
|--|---|-----------------|--|--|--|
| Modalità presentazione dati O Dialogo Rappresentazione fessurazione Rappresentazione tensioni | | | | | |
| Valori di riferimento fe Combinazione | Valori di riferimento fessure Combinazione Ampiezza massima fessure (mm) | | | | |
| Rara | [| 0.00000000 | | | |
| Frequente | Frequente 0.40000000 | | | | |
| Quasi permanente | Quasi permanente 0.20000000 | | | | |
| ⊂ Valori di riferimento te | nsioni | | | | |
| | Moltiplicatori | i di resistenza | | | |
| Combinazione | Calcestruzzo | Acciaio | | | |
| Rara | 0.60000000 | 0.8000000 | | | |
| Quasi permanente | 0.45000000 | 0.80000000 | | | |
| | | Continua | | | |



Verifica stato limite di servizio: tensioni d'esercizio

Questa funzione si attiva come le altre funzioni di verifica precedentemente descritte Add. Nel dialogo delle opzioni della verifica (che si apre con un doppio clic sull'icona) si possono assegnare i moltiplicatori della tensione di snervamento acciaio. Tali valori dati dalla normativa possono essere inseriti dall'utente o settati in modo automatico selezionando il tipo di ambiente nel dialogo dei fattori di combinazione di esercizio. Cliccando su Continua e selezionando quindi tutta la struttura è possibile avere la rappresentazione a colori della verifica delle tensioni di esercizio.

| Modalità presentaz | ione dati | | |
|--|---|----------------------------|--|
| Modalità presentazion O Dialogo O Rappresentazione O Rappresentazione | ne dati e fessurazione e tensioni | | |
| Valori di riferimento fe: Combinazione | ssure Ampiezza i | massima fessure (mm) | |
| Rara | [| 0.00000000 | |
| Frequente | | 0.4000000 | |
| Quasi permanente | ĺ | 0.20000000 | |
| Valori di riferimento ter | nsioni | | |
| Combinazione | Moltiplicator Calcestruzzo | i di resistenza Acciaio | |
| Rara | 0.60000000 | 0.8000000 | |
| Quasi permanente | 0.45000000 | 0.80000000 | |
| | | Continua | |



Verifica dello stato limite di danno

Mediante il comando della palette $[\mathcal{I}]$, "Verifica secondo lo SLD" è possibile verificare lo spostamento sismico secondo quanto previsto dalla normativa sia per il Danno che per lo SLV (martellamento).

| Rappresentazione g Valori numerici | ne rafica |
|---|---------------------------------------|
| Srtato limite | |
| ⊖ slv | Moltiplicatore 1.00000 |
| 🖲 SLD | |
| Valore riferimento per raj Valore di riferimento | ppresentazione grafica |
| | Tamponatura collegata rigidamente |
| | |
| | Tamponatura non collegata rigidamente |

Verifica geotecnica

Attivando dall'icona della palette la funzione di verifica geotecnica, è possibile eseguire sulle travi le verifiche geotecniche rispetto all'Approccio 1 o all'Approccio 2 del D.M. 14/01/2008.

| Verifiche geotecniche | | | ? 🛛 |
|------------------------------|------------------------------------|-----------------------|-------------------------------------|
| Caratteristiche del terreno- | | Coefficienti M | Fondazione |
| Angolo attrito (*) | 30.0000 | 1.00000 | Profondità piano di posa 0.000000 |
| Coesione | 0.100000 | 1.00000 | Stato limite di danno |
| Peso specifico | 1.80000 | 1.00000 | Spostamento max. confronto 0.000000 |
| Coefficienti gamma in comb | inazione A | Fattore sicurezza R | Settaggio autom. coeff. normativa |
| Permanente sfavorevole | 1.30000 | Portanza 2.300 | 00 Approccio 1 : A2 + M2 + R2 |
| Variabile sfavorevole | 1.50000 | Scorrimento 1.100 | 000 Approccio 2 : A1 + M1 + R3 |
| Falda | | | |
| Profondità falda (positiva | 10000.0 | Densità terreno umido | 1.80000 Umidità (%) 10.0000 |
| Tipo di rappresentazione | | | |
| ◯ Numerica ⊙ D | eflessione mappa ressione mappa | | |
| O S | fruttamento portanza | a mappa | Continua |

Verifica duttilità

Mediante il comando , "Verifica duttilità" permette di controllare la duttilità di ogni elemento modellato, facendo visualizzare per ogni elemento il diagramma momento–curvatura di Kent – Park e/o parabola rettangolo. In modo da verificare il rispetto di quanto previsto nel paragrafo 7.4.4 Dimensionamento e verifica degli elementi strutturali del D.M. 14/01/2008.

| erifiche sezione | | | |
|----------------------------------|---|-----------------------|---|
| Flessione Taglio Stati limite di | esercizio Diagramma di interazione | Momento-curvatura Che | ck |
| -0.44 :0.3 .0 | 4.631e+005 4.248e+005 3e+005 2e+005 1e+005 2e+005 1e+005 -2e+005 -2e+005 -3e+005 -3e+005 -4e+005 -4.248e -4.631e | 0.1 0.2 0.12 | 0.3 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 |
| | | | |

Legame Kent-Park



legame parabola-rettangolo

Personalizzazione delle armature

Nel caso in cui l'utente volesse visualizzare o modificare l'armatura inserita in un elemento trave o

pilastro si utilizza il comando "Visualizzazione armatura" che permette di rappresentare le armature, attivare l'icona di visibilità e quindi selezionare gli elementi voluti. La selezione di più elementi può avvenire anche per lazo o per rettangolo e anche per selezione multipla (tasto <shift>) o totale. Le modalità di rappresentazione sia degli elementi che delle armature possono venire assegnate nel dialogo cui si accede tramite un doppio clic sull'icona della visibilità.

Sono possibili le seguenti opzioni:

- Rappresentare l'asse degli elementi
- Rappresentare il solido degli elementi selezionati
- Rappresentare o meno le armature degli elementi selezionati

Le armature possono essere rappresentate per esploso. In questo caso, si hanno tre tipi diversi di rappresentazione che dipendono dalla rappresentazione attiva (per sezione o in assonometria) e dalla posizione della trave rispetto al piano di sezione.

- Rappresentazione in assonometria
- Rappresentazione in sezione dell'elemento sul piano di sezione
- Rappresentazione in sezione dell'elemento ortogonale al piano di sezione

La rappresentazione in assonometria consente di vedere le armature da qualsiasi punto di vista in esploso rispetto al baricentro delle armature. Qualora si selezionino elementi contigui che non abbiano assi baricentrici coincidenti la rappresentazione non verrà amplificata (esplosa) in quanto non esiste un asse comune di riferimento. Nella rappresentazione in assonometria è possibile selezionare una barra di armatura, per ottenere che si apra automaticamente il dialogo per modificare le armature longitudinali.



La rappresentazione in sezione genera una disposizione ordinata delle armature, raggruppate se di forma eguale, che procede dall'alto verso il basso per gli elementi suborizzontali, e da destra verso sinistra per gli altri elementi. I diametri ed il numero delle barre viene riportato. Le barre connesse vengono rappresentate come tali. Vengono rappresentate le armature di elementi che siano sezionati dal piano di sezione e che siano subparalleli al piano ($\pm 10^{\circ}$). Per la selezione, poiché in sezione sul piano sono rappresentate solo gli elementi con asse giacente sul piano stesso, selezionare gli elementi fuori piano in assonometria e quindi attivare la sezione. La rappresentazione in sezione ortogonale viene corredata del diametro di ciascuna barra. Tutte le rappresentazioni si possono esportare sul foglio alla scala voluta. Dal dialogo del controllo di visibilità è possibile abilitare la rappresentazione a schermo dei nomi degli elementi e degli indici degli elementi attribuiti nella mesh ad elementi finiti. Si rimanda al manuale di riferimento di EasyBeam per tutte le operazioni di modifica della forma delle barre, delle staffe, della loro connessione ed ancoraggio





Generazione automatica degli esecutivi

Questo tutorial è soprattutto dedicato alle procedure da seguire per effettuare un consapevole Generazione automatica degli esecutivi : Generazione automatica degli esecutivi 86 progetto in zona sismica e quindi non si inoltra, per forza di cose, nelle moltissime funzioni dei programmi di cui su tratta. Le procedure di generazione degli esecutivi di EasyBeam sono molto flessibili e produttive e si basano su un sistema CAD interno, il BIC, eguale per tutti i postprocessori di Nòlian, che consente la manipolazione grafica dei disegni con molta facilità consentendo di giungere fino alla produzione finale. Su queste funzioni, vista la loro specificità, non ci soffermiamo rimandando alla documentazione di EasyBeam ma ci teniamo a sottolineare la semplicità e produttività di queste ultime operazioni per ottenere gli elaborati esecutivi.

EasyWall: Progetto e verifica di pareti

Þ

Apertura del file

Una volta aperto EasyWall appare l'ambiente tridimensionale simile al Nòlian. L'apertura del file può essere effettuata:

- Mediante l'icona
- Trascinando l'icona del file di Nòlian sulla finestra del documento di EasyWall
- Dal menu File->Apri.

Impostazioni di progetto

Aperto il file della struttura è opportuno impostare i "Dai elemento" cliccando sul comando

Dalla selezione del comando "Dati elemento" si apre un dialogo che permette di impostare tutte le opzioni necessarie al progetto.

| Materiali | Armatura | Progetto | Minimi | Patch | Reti | Tolleranze | • |
|----------------|------------|----------|--------|-------|------|------------|----|
| | | - | | | | | |
| Unità di m | lisura | om | - | | | | |
| Unita di lung | nezza | | | | | | |
| Unità di forza | 9 | kg | - | | | | |
| Unità di pres | sione | kg: | cmq 🔻 | | | | |
| | | | | | | | |
| [Calcestru: | zzo | | | | | | |
| Resistenza | cubica | 350 | 000 | | | | |
| Tensione ar | nmissibile | 97.0 | 000 | | | | |
| Acciaio | | | | | | | |
| Resistenza | | 440 | D.00 | | | | |
| Tensione a | mmissibile | 220 | 0.00 | | | | |
| | | | | | | | |
| Valari arada | c | | | | | | |
| valori prede | rinia | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | _ | |
| | | | | | | | ПК |

Nella prima pagina del dialogo si definiscono le unità di misura e le caratteristiche del calcestruzzo e dell'acciaio. Di solito abbiamo dei valori predefiniti che sono modificabili in base alla necessità di progetto.

| Materiali | Armatura | Progetto | Minimi | Patch | Reti | Tolleranze | |
|--|--|---|---|------------|-------------|------------|--|
| Barre Barra 1 Barra 2 Barra 2 | ø12 ø14 | | Abilit | ata ata | Libreria ti | pi barre | |
| Copriferr X 2.00 Y 2.00 Passo pre X 15.0 | ro 0000 0000 2ferenziale 00000 | Ancora, Lunghe Piegatu Piegatu | ggio ezza (Ø) ıra singola (li ıra a foglio | 9) 📃 | 20.00000 |) | |
| 1 13.0 | | | | | | | |

Nella pagina Armature si definiscono le armatura, i copriferri, gli interferri e le lunghezze di ancoraggio da impiegare nel progetto e nella verifica.

| pzioni | | | | | | ~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~ | 2 | 3 |
|-------------|---------------|----------|--------|-------|------|---|---|---|
| Materiali | Armatura | Progetto | Minimi | Patch | Reti | Tolleranze | • | , |
| Metodo di (| calcolo Stati | limite | • | | | | | |
| 🔽 Smooth | ning sforzi | | | | | | | |
| | | | | | | | | |
| | | | | | | | | |
| | | | | | | | | |
| | | | | | | | | |
| | | | | | | | | |
| | | | | | | | | |
| | | | | | | | | |
| | | | | | | | | |
| | | | | | | | | 1 |

Nella pagina Progetto si definisce il metodo di calcolo con cui eseguire il progetto e la verifica.



Il passo massimo consente di forzare al passo massimo assegnato qualsiasi valore di passo superiore a tale valore. Convenzionalmente, passo massimo=0 indica che il passo è libero. Il passo massimo, insieme alla barra di diametro minimo, determinano la minima armatura adottata.

| Material Armatura Progetto Minimi Patch Reti Tolleranze (Dimensioni massime Larghezza 1000000.0 Altezza 1000000.0 Disposizione Unificare X-Y | zioni | | | | | | | |
|--|-----------|----------|----------|--------|-------|------|------------|----|
| Dimensioni massime Laghezza 1000000.0 Altezza 1000000.0 Disposizione Unificare X-Y | Materiali | Armatura | Progetto | Minimi | Patch | Reti | Tolleranze | • |
| Disposizione Unificare X-Y | - Dim | | | | | | | |
| Altezza 1000000.0 Disposizione Unificare X-Y | Larghezza | | | | | | | |
| Alfezza 1000000.0 Disposizione Unificare X-Y | Alt | 10000 | 100.0 | | | | | |
| Disposizione Unificare X-Y | Altezza | 10000 | 100.0 | | | | | |
| Disposizione Unificare X-Y | | | | | | | | |
| Unificare X-Y | Disposia | zione | | | | | | |
| OK | 📃 Unifica | are X-Y | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| ОК | | | | | | | | |
| OK | | | | | | | | |
| | | | | | | | | пк |

Nella pagina Patch vengono impostate le dimensioni, ovvero la larghezza ed altezza massime, che consentono di definire delle zone di armatura di dimensioni non superiori a quelle volute. Ciò è importante se si usano reti elettrosaldate. Vi è una tolleranza, che si assegna nel dialogo delle tolleranze, che determina una lunghezza sotto la quale si accetta un sovradimensionamento delle zone per evitare di adottare delle zone troppo esigue. Nella disposizione delle zone si tiene conto della sovrapposizione per l'ancoraggio. La lunghezza di ancoraggio viene calcolata secondo criteri statici ma può essere aumentata tramite il parametro di ancoraggio nelle Opzioni di progetto. Mentre per unificazione X-Y il progetto avviene sempre per barre disposte a maglia ortogonale. Le zone di armatura però vengono determinate indipendentemente per le due direzioni. Solo se le zone coincido-no vengono sommate in un'unica zona. Se si vuole forzare l'adozione di zone con l'armatura definita sempre per entrambe le direzioni, l'opzione del dialogo "Unificare X-Y" lo consente. Nel caso di reti elettrosaldate questa possibilità è importante.

Impostazioni di progetto: Impostazioni di progetto

| Dati rete 1 X Y | Barra | Pa | | | | |
|-----------------------|-----------------------------|---|----------------|------|-------------|--|
| | ø12 ø12 | ■ 0.000■ 0.000 | 00000 00000 | Rete | e abilitata | |
| Diffusa s | superiore nferiore te | < |) | | | |
| 🔲 Abilita us | o reti predefini | te | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |

Tramite la pagina Reti è possibile assegnare delle reti di armatura tramite diametro della barra e passo in due direzioni ortogonali. Le quantità di armatura sono nelle direzioni ortogonali e possono essere impiegata "ruotandole" di un angolo retto, se occorre. Cioè, ad esempio, una rete x = ø12/20, y = ø 12/40 soddisfa egualmente la richiesta di x = ø 12/40, y = ø 12/20. Se una, ed una sola, rete è definita "Diffusa (superiore o inferiore)" tale rete verrà usata come rete diffusa.

| 0.00000000 | 7 | | | |
|------------|--|--|--|---|
| 0.00000000 | | | | |
| 0.50000000 | | | | |
| 5.0000000 | | | | |
| 4 0000000 | 7 | | | |
| 1.000000 | | | | |
| 0.0000000 | 7 | | | |
| 10.0000000 | | | | |
| 10.000000 | | | | |
| | 7 | | | |
| 0.00000000 | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | 0.00000000(0.50000000 5.0000000 1.00000000 0.00000000 10.0000000 | 0.00000000 0.50000000 5.0000000 1.00000000 10.00000000 0.00000000 | 0.00000000 0.50000000 5.0000000 1.00000000 10.00000000 0.00000000 | 0.00000000(0.50000000 5.0000000 1.00000000 10.00000000 0.00000000 |

Nella pagina Tolleranze si possono assegnare le tolleranze con le quali si opera la disposizione delle armature. In genere i valori preassegnati (di default) sono sufficienti comunque di seguito si riporta il significato dei parametri del dialogo.

Fattore di normalizzazione delle quantità di armatura di progetto

Appena effettuato il progetto delle armature, il programma individua per ogni gruppo strutturale due livelli ottimi di suddivisione tecnica delle armature. Poiché infatti la quantità di armatura varia da punto a punto del gruppo strutturale, è necessario un criterio ottimale di individuazione di zone omogenee di armatura. Questo procedimento di ottimizzazione utilizza il fattore di normalizzazione. Detto A il volume di armatura diffusa su tutto il gruppo strutturale con il valore massimo riscon-

trato nel progetto (cioè estendendo il massimo su tutta la superficie) e B invece il volume ottimizzato (e quindi sempre inferiore ad A), se:

(A - B) / A < fattore normalizzazione

si adotta l'armatura massima su tutto il gruppo strutturale.

Tolleranza sulle quantità di armatura di progetto

Il fattore di tolleranza consente di indicare la quantità di armatura che eventualmente si ritiene di poter trascurare. Valori molto piccoli di armatura infatti porterebbero comunque all'adozione del quantitativo minimo. In genere questo parametro è zero. Il valore è una quantità lineare di armatura per 100. (Ad esempio cm^2 / m).

Sovrastima del passo preferenziale

Il criterio di prossimità è dato dal fattore di sovrastima. Se cioè la quantità di armatura che si otterrebbe con il passo preferenziale, supera quella determinata con il passo arrotondato del fattore di "sovrastima" si adotta il passo preferenziale. Se ad esempio, sovrastima = 2.0, vuol dire che si accetta di raddoppiare la quantità pur di adottare il passo preferenziale.

Minimo numero passi

E' possibile assegnare un numero di passi di armatura sotto il quale il patch non viene disposto. Questo per evitare zone di armatura di dimensioni troppo esigue che magri potrebbero contenere una sola barra. Se, a esempio, si assegna 2 e si ha un passo di 15 cm, zone di armatura di larghezza inferiore a 30 cm (che conterebbero solo 2 barre) non vengono disposte. Ovviamente assegnando 0 le zone vengono sempre disposte.

Rettangolarizzazione

Questo parametro governa lo sfrido che il progettista è disposto ad ammettere affinché i patch, qualora non lo fossero, assumano forma rettangolare e, se il caso, anche unificandosi tra loro se sovrapposti.

Tolleranza per l'uso delle reti predefinite

La tolleranza percentuale indica la maggiorazione percentuale di armatura che si è disposti ad accettare per l'uso della rete predefinita.

| Opzioni | Land C | 153 | | | x |
|---|---|------------|---------|----------|-----|
| Progetto Minimi F | Patch Reti | Tolleranze | Fattori | Ambiente | • • |
| Progetto Minimi f Ptc. Sic. Prz. Cls Ptc. Sic. Prz. Sls Eps. Max Compress. Cls Eps. Max Traz. Stl. Rapp. Modl. Elast. Ptc. Riduz. Add | Acch Reti 1.50000 1.15000 0.003500 0.010000 15.0000 0.85000 | Tolleranze | Fatton | Ambiente | |
| | | | | | |
| | | | | | OK |

I fattori servono a determinare i legami costitutivi dei materiali. I valori di default sono in genere sufficienti e quindi questo dialogo può non essere usato. I fattori sono i seguenti.

- Coefficiente di sicurezza parziale del calcestruzzo (tipicamente 1.5).
- Coefficiente di sicurezza parziale dell'acciaio (tipicamente 1.15).

- Deformazione massima del calcestruzzo in compressione (tipicamente 0.0035). Viene impiegato come limite massimo ammissibile di deformazione nel progetto agli stati limite.
- Deformazione massima dell'acciaio in trazione (tipicamente 0.01).
- Viene impiegato come limite massimo ammissibile di deformazione nel progetto agli stati limite.
- Rapporto tra i moduli elastici (tipicamente 15) Si tratta del rapporto tra i moduli elastici dell'acciaio e del calcestruzzo. E' necessario per definire il diagramma sforzi-deformazioni del calcestruzzo nel caso del metodo delle tensioni ammissibili. Non è utilizzato nel metodo degli stati limite.
- Fattore riduzione addizionale (tipicamente 0.85). Impiegato per definire il valore massimo di resistenza nel diagramma sforzi-deformazioni del calcestruzzo impiegato nel metodo degli stati limite.

| zioni | | | | | | | × |
|--------------|-----------------------|-------------------|------|------------|---------|----------|-----|
| Progetto | Minimi | Patch | Reti | Tolleranze | Fattori | Ambiente | • • |
| Ambiente: | Poco Ag | gressivo | | • | | | |
| Tipi di comb | iinazioni da | effettuare | | | | | |
| | 🔽 Freque 🔽 Quasi p | nte permanente | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | OK |

Con questo dialogo si definisce l'ambiente per definire le verifiche secondo lo SLE.

Terminate le operazioni di settaggio si può procedere al progetto delle armature utilizzando

l'apposito tasto della palette

Nel nostro caso, e cioè per strutture ad alta duttilità, è necessario che il progetto sia effettuato su tutta la struttura contemporaneamente.

Dopo aver eseguito il progetto si procede alla verifica della sezione mediante il comando



Successivamente si eseguirà la verifica di fessurazione mediante il comando



Editing delle armature delle pareti

Le armature possono essere modificate dall'utente mediante l'editing piano delle barre. Le funzioni relative alla modifica dei patch di armatura sono tutte attivabili da icone della palette raccolte sotto un'unica posizione gerarchica.



Gli strumenti presenti nel gruppo, rispettivamente, consentono di:

• modificare i patch;

- fondere i patch, se i limiti di sfrido assegnati lo consentono;
- generare un nuovo patch, di armatura diffusa o aggiuntiva a seconda che sia già presente sul gruppo strutturale un'armatura diffusa o meno;
- eliminare un patch;
- definire una linea di verifica, vedere il capitolo "Le linee di verifica"
- spostare la posizione in cui nei patch viene posizionata la barra rappresentativa del patch; questo strumento consente anche di eliminare la barra (trascinandola fuori del contorno) o di aggiungerne altre cliccando nella posizione voluta.

Nozioni preliminari

Il patch editor, così come del resto tutto EasyWall, vede le barre disposte in "patch" cioè in campi definiti da una direzione unica delle barre e una forma unica delle barre (a meno talvolta della lunghezza che può essere "variabile") e da una larghezza che è costante per tutto il patch. Il patch quindi, in sostanza, lo si può vedere come un "foglio" o, da un punto di vista strutturale, come un foglio di rete elettrosaldata.

L'editor segue questa impostazione e consente di modificare il patch agendo sul suo sviluppo piano, considerandolo cioè come un foglio aperto nelle sue piegature. Lo si può immaginare come quelle illustrazioni dove, per ottenere una forma scatolare sul foglio piano vengono segnate le linee di taglio e di piegatura.

Selezionando il patch voluto, dopo aver attivato l'icona della palette relativa, si apre il dialogo del patch editor che mostra lo sviluppo piano del patch selezionato. Per selezionare più agevolmente il patch voluto, può essere opportuno agire sulle opzioni di visibilità in modo che restino visibili solo quelli che si desidera selezionare eliminando sovrapposizioni.



In figura si vede sulla destra, sullo sfondo il patch selezionato e nel dialogo il suo sviluppo. L'area in colore giallo è la proiezione del volume di calcestruzzo, dell'involucro cioè che deve contenere il patch. In colore più deciso il patch vero e proprio e in colore più chiaro lo sviluppo delle piegature eseguite per ancorare le barre.

Selezionando l'icona più in alto del dialogo. a forma di freccia (selezione), e cliccando sul patch, si visualizza la forma della barra di armatura.



Si vede immediatamente che la parte piegata è rappresentata dai campi in colore più tenue nel suo sviluppo piano con, in tratteggio, i punti di piegatura. Se infatti spostiamo il cursore su questi campi, la barra cambia modo di essere rappresentata in modo tale che il tratto rappresentato nello sviluppo sia sempre "giacente" su tale piano di sviluppo. Si veda la figura successiva.

Si noti anche, nelle figure, che le misure della zona selezionata sono riportate sulla destra e sono



editabili. Vi sono due misure di lunghezza perché, come detto, la forma del patch può essere trapezoidale.

L'immagine nel dialogo può essere zoomata o traslata agendo con il tasto destro del mouse e con la rotella del mouse.

Inoltre, nelle operazioni grafiche vi è una funzione di "snap" che forza il cursore in posizioni significative che ricadano entro una distanza assegnata a dialogo dall'operatore.

Nota importante. Le operazioni di questo dialogo non sono annullabili. Fare quindi molta attenzione perché, ad esempio, la cancellazione di un patch può richiedere di effettuare addirittura un nuovo progetto per ripristinarlo! Fare attenzione soprattutto alla logica dei prompt, cioè dell'aspetto degli elementi del disegno che indicano, al passaggio del cursore, la fattibilità della operazione.

Editing delle armature delle pareti: Nozioni preliminari

Oltre a queste informazioni geometriche dal dialogo si posso assegnare i diametri e il passo delle barre nonché alcune opzioni di comportamento che vedremo in seguito. Le operazioni che si possono effettuare sono principalmente le seguenti.

- Modificare le dimensioni di un patch sia graficamente che numericamente
- Modificare la posizione delle linee di piegatura
- Aggiungere o eliminare campi di piegatura
- Eseguire un ancoraggio automatico
- Taglio di un patch e forature
- Variare l'angolo di piegatura

Modificare le dimensioni di un patch

Oltre alla modifica numerica, molto intuitiva, si può agire graficamente. Selezionare l'icona di selezione della palette del dialogo e quindi la linea di confine del patch voluta e quindi trascinarla nel punto voluto. Notare che nello sviluppo dell'involucro in calcestruzzo, in colore giallo, sono rappresentati gli spessori di copriferro per un posizionamento accurato. Quando il lato da spostare è stato correttamente individuato dal cursore del mouse, viene rappresentato da una linea rossa. Solo allora si può iniziare il trascinamento.



Notare che spostando il lato di un patch, ciò non avviene a detrimento della lunghezza e della forma delle piegature (ancoraggi) che vengono traslati anch'essi.

Agendo su tutto il segmento di bordo del patch si sposta tale segmento parallelamente a se stesso. Se si desidera formare invece un patch trapezoidale, ci si deve spostare su uno dei due estremi del segmento. Un pallino rosso indicherà che l'operazione è stata individuata e da allora si potrà trascinare questo estremo del segmento nella posizione voluta per ottenere una configurazione trapezoidale.

Modificare le linee di piegatura

Si agisce nello stesso modo usato per spostare il limite di un patch.



Aggiungere una linea di piegatura

Selezionare del dialogo l'icona più in basso, cliccare sul campo dove si vuole inserire la piegatura. Verrà rappresentata una linea rossa tratteggiata che seguirà il cursore del mouse. Posizionare la linea dove si desidera e cliccare con il mouse. In quel punto si formerà una nuova linea di piegatura.



Notare che l'aggiunta di una piegatura non altera la lunghezza o la forma delle altre piegature.

Eliminare un campo di piegatura

Selezionare l'icona della gomma e spostarsi con il mouse sul campo da cancellare. Si noti che non si cancella la linea di piegatura (raddrizzamento) ma si intende eliminare tutto il tratto piegato. La logica è quella dell'editing di una barra dove si eliminano i tratti di barra piegati. Nella stessa logica, se si elimina un tratto intermedio anche tutti i successivi vengono eliminati in quanto cesserebbe la continuità.

Ancoraggio automatico

Selezionare l'icona di ancoraggio automatico, la seconda dall'alto. Posizionarsi sul lato da ancorare. La linea apparirà di colore rosso. Notare in figura che per un corretto ancoraggio, il patch termina esattamente nella linea di copriferro. Cliccare su tale linea rossa per ottenere l'ancoraggio automatico.



Taglio di un patch

Con l'icona a forbice attivata, spostarsi con il cursore sul campo del patch da tagliare. Si formerà una linea tratteggiata rossa a indicare la linea di taglio. Se si toccano i limiti laterali del patch la linea di taglio cambia direzione. In tal modo di possono eseguire tagli orizzontali o verticali. Posizionata la linea ove si desidera, cliccando, il patch viene suddiviso. Suddividendo un patch in modo da isolarne un campo all'interno, tale campo può poi essere poi rimosso con la cancellazione per formare un foro.

Cambiare l'angolo di una piegatura

Con l'icona di piegatura attivata (l'icona più in basso) posizionarsi esattamente sulla linea di piegatura della quale si vuole cambiare angolo. Appena si sarà correttamente posizionati, apparirà il valore dell'angolo. Cliccando e tenendo premuto il tasto del mouse, spostarsi verticalmente fino a ottenere l'angolo voluto. L'angolo varia di intervalli di 5 gradi. Quindi rilasciare il tasto del mouse. Zone fisse e non calcolate

Dal dialogo delle zone si può attribuire a una zona l'attributo di "Non rimossa". In questo caso durante il progetto, la zona con questo attributo non viene rimossa per essere sostituita, come di consueto, con le armature progettate, ma viene mantenuta inalterato e la sua armatura conteggiata nel fabbisogno di armatura nei punto di calcolo interni ad essa. Questa possibilità consente di assegnare un'armatura di propria scelta nei punti voluti della struttura e di progettare mantenendo valida questa propria scelta. Non possono ricevere questo attributo le armature diffuse e quindi, in questo caso, il check-box è disattivato.

Se una zona. oltre che definita "Non rimossa" viene anche definita "Non calcolata", la zona viene mantenuta invariata così come detto per le zone definite solamente "Non rimossa" ma nei punti interni a questa zona non viene eseguito il progetto di armatura e viene adottata solamente l'armatura assegnata. Questa possibilità consente di armare in modo voluto, evitando anche segnalazioni di errore, i punti singolari o critici di armatura dove vi siano, a esempio, concentrazioni di sforzo dovuti a forze concentrate o a altri fenomeni che il progettista intende risolvere in modo

I tabulati allegati alla relazione di calcolo

Stampa dei risultati

Secondo una prassi consolidata e normata di recente, la relazione tecnica si basa su elementi atti a descrivere la concezione alla base delle scelte progettuali suffragate dai risultati di analisi e verifiche. Queste ultime quindi si presentano come "allegati" alla relazione di calcolo. Qui ci occupiamo appunto di essi e cioè della "stampa" (più propriamente salvataggio su file) dei dati di descrizione del modello e dei risultati delle verifiche. Gli elementi più variabili della relazione tecnica sono affidati ad EasyQuill (che vedremo subito dopo) il quale è in grado di generare relazioni personalizzate.

Cliccando sull'icona di stampa di Nòlian o di EasyBeam appaiono i seguenti dialoghi.

| Stampa | | ? 🔀 |
|--|------------------------------|----------|
| Blocchi stampabili | Blocchi inclusi nella stampa | |
| ✓ Fase (1) 'Iniziale'' ✓ Dati Nodi Elementi Tipi di elemento Dati ausiliari Tipi di carico Carichi distributi Forze concentrate Masse distribute Masse concentrate ✓ Risultati ✓ Parametri di analisi ✓ Spostamenti ✓ Storzi | I Fase Tipo Nome | Analisi |
| Includi tutto | Escludi tutto | Escludi |
| | Intestazione: | |
| Lingua: Italiano 🗸 🗸 | | |
| 🕑 Stampa data e ora | | |
| Genera RTF | | |
| Genera HTML Visualizza HTML Stampa HTML | Imposta Pagina | Continua |

Dialogo stampe di Nòlian



Dialogo stampe EasyBeam

I dialoghi di stampa sono simili, e le stampa è completamente configurabile dall'utente. Si può Stampa dei risultati: Stampa dei risultati 100 quindi ottenere una stampa personalizzata anche con le immagini delle viste utente salvate nel file. Un blocco può essere inserito nei blocchi da stampare cliccando sull'icona a forma di stampante che diventerà attiva e sarà cosi visualizzata nella parte destra del dialogo. Tutti i blocchi possono essere spostati a piacimento trascinandoli per organizzare la successione dei testi. Le stampe possono essere realizzate in formato html o rtf premendo il pulsante di generazione del file di stampa. Se alcune verifiche non state eseguite oppure non sono risultate soddisfacenti il programma ne dà comunicazione in sede di stampa e sul tabulato vengono evidenziate in rosso.

Cosa stampare?

Se la struttura è ha molti elementi strutturali non è difficile ottenere tabulati con migliaia di pagine. Proprio per questo i programmi della Softing sono stati sviluppati con una attenzione particolare alle verifiche in forma grafica per ottenere una maggiore sinteticità dei risultati. A tale scopo è stata anche sviluppata la stampa mirata che riassume la stampa esponendo in automatico solo le verifiche degli elementi strutturali più significativi.

Un'ulteriore utilità è il tasto "Includi default" che inserisce, a seconda del metodo di calcolo prescelto o alla normativa prescelta, i blocchi di testo consigliati.

EasyQuill: Cenni sulla relazione tecnica

La relazione di calcolo

Alla relazione di calcolo è dedicato il testo "Percorso 5" al quale rimandiamo per ogni ulteriore informazione sull'argomento. Qui, per facilitare la comprensione di questo percorso, ci limitiamo a ricordare che la Relazione Tecnica è un documento che contiene informazioni sulle scelte progettuali del progettista e quindi ha una struttura piuttosto articolata e personale che in EasyWorld viene gestita da un programma specifico: EasyQuill. Quindi le stampe di cui si parlerà nel prossimo capitolo vanno viste soprattutto come degli allegati tecnici da allegare alla Relazione Tecnica. Sul loro livello di dettaglio vi sono pareri discordi. Molti progettisti riportano in Relazione Tecnica solo le verifiche e i dati principali del progetto, altri i risultati in forma completa. I programmi di EasyWorld tendono a favorire al massimo la personalizzazione degli elaborati del progetto per non dare ai progettisti una soluzione unica ma invece flessibile e adattabile alle loro esigenze.

Qui illustreremo lo script rilasciato con il programma che ovviamente può essere modificato arricchito o scritto ex novo dal progettista per soddisfare le sue specifiche esigenze.

Per le modalità di redazione di uno script con EasyQuil si rimanda al manuale del programma.

Lo script che illustreremo, che realizza la relazione di calcolo, è strutturato come una procedura guidata.

Si avvia l'elaborazione cliccando due volte sul file per aprirlo e quindi il tasto F5 par attivarla. Lo script richiede di specificare il file di Nòlian dal quale estrarre i dati.



Leggendo il file di Nòlian, lo script controlla quali analisi siano state effettuate e quali postprocessori siano stati usati fornendo un avviso per ogni elemento controllato come in figura. Cliccare su ok per andare avanti.



Copertina

Inserire i dati inerenti il progettista: Nome, cognome, indirizzo dello studio, il telefono, il cellulare e l'indirizzo di posta elettronica. Cliccare su OK per continuare o su annulla per interrompere l'esecuzione del template.

| Copertina - 1 | ** |
|-------------------|-----------|
| DATI PROGETTISTA | |
| Titolo: | ing. 💌 |
| Nome: | |
| Cognome: | |
| Indirizzo studio: | |
| Telefono: | |
| Cellulare: | |
| Email: | |
| ок | Annulla |

Inserire i dati del progetto: Regione Provincia, Comune, Titolo del progetto, committente ed infine il nome del file con cui verrà salvata la relazione. Cliccare su OK per continuare o su annulla per interrompere l'esecuzione del template.

| Copertina - 2 | E |
|----------------|------------------------------------|
| DATI PROGETTO |) |
| Regione: | Lazio |
| Provincia: | Roma |
| Comune: | Roma |
| Progetto: | Progetto di edificio di abitazione |
| Committente: | Commitente |
| Nome elaborato | |
| Archivio: | relazione.rtf |
| | OK Annulla |

Tutti i dati precedenti verranno inseriti nella copertina della relazione. Cliccare su OK per continuare o su annulla per interrompere l'esecuzione del template.

Gestione della relazione

Il dialogo si gestione della relazione tecnica è necessaria per decidere quali parti della relazione si vogliono inserire. Cliccando su tutti i checkbox si otterrà un fascicolo contenete tutta la documentazione richiesta dal capitolo 10 del testo unico. Cliccare su OK per continuare o su annulla per interrompere l'esecuzione del template.

| Gestione relazione |
|---|
| Inserisci: Elenco elaborati Relazione generale Relazione sui materiali Relazione di calcolo Relazione Geotecnica |
| OK Annulla |

Elenco elaborati

Inserendo i dati e cliccando sui checkbox della scheda rappresentata in figura si otterrà la generazione di un elenco di elaborati allegati alla relazione (tabulati ed altro). Tale scheda non provoca l'inserimento di tali elaborati che dovranno essere allegati a parte. Cliccare su OK per continuare o su Annulla per interrompere l'esecuzione dello script.

| Elenco elaborati | | |
|--|------------|--|
| Scegli: | ologica | |
| Nome : | Mario | |
| Cognome : | Bianchi | |
| Regione albo: | Lazio | |
| Numero albo : | 12345 | |
| ✓ Tabulati Nolian ✓ Tabulati EasyBeam ✓ Tabulati EasyWall ✓ Tabulati EasySteel ✓ Affidabilità software | | |
| | OK Annulla | |

Dati generali dell'edificio

La scheda dei dati generali contiene alcuni dati da inserire nella relazione generale. Tutti i campi definiti hanno ovvio significato e le unità di misura delle lunghezze sono segnalate nel dialogo.

| ati generali dell'edificio | D | E |
|-----------------------------|--------------------|-------------------------|
| Caratteristiche dell'edific | io: | |
| Tipo costruzione: | Opere provvisorie | ✓ |
| Classe d'uso: | classe 1 | * |
| Duttilità: | alta | ~ |
| Regolarità: | regolare | ~ |
| Localizzazione: | | |
| Zona sismica: | Quota (m): | Dist. dalla costa (Km): |
| 1 🗸 | 300 | 10 |
| Dimensioni principali: | | |
| Lunghezza (m): | Larghezza (m): | Altezza (m): |
| 10 | 10 | 10 |
| Alt. entro terra (m): | Piani fuori terra: | Piani entro terra: |
| 3 | 3 | 1 |
| | | Continua |

Relazione generale

La relazione generale è gestita anche dalle due schede aggiuntive. I testi riportati sono di ESEMPIO e vanno ADATTATI alle esigenze del progetto. Nella scheda 1 si richiedono la suddivisione dell'edificio e la sua destinazione d'uso.

| Relazione generale 1 | | × |
|---|------------------------|---|
| Suddivisione: (DETTAGLIARE LA RIPARTIZIO) DELL'EDIFICIO, QUESTO E' UN TESTO DA IMMETTERE QUI) n. 1 piani destinati ad abitazioni, n. 1 piani destinati a negozi n. 1 piani destinati ad uffici n 1 posti auto, | NE ESEMPIO DI | |
| Destinazione e tipologia: Destinazione d'uso: | abitativo OK Annulla | |

La seconda scheda richiede di approfondire le caratteristiche del sito, le sue interferenze con il territorio circostante. Le interferenze con le costruzioni e le caratteristiche geologiche del sito.

| Relazione generale 2 | |
|---|---|
| Caratteristiche del sito: | Interferenze con il territorio: |
| (DESCRIVERE LE CARATTERISTICHE OROGRAFICHE DEL TERRENO SU CUI SORGE L'OPERA, CONFINI, ETC., QUESTO E' UN ESEMPIO DI TESTO DA IMMETTERE QUI) Il sito su cui sorge il fabbricato è sostanzialmente | (DESCRIVERE LE EVENTUALI INTERFERENZE CON IL TERRITORIO CIRCOSTANTE, QUESTO E' UN ESEMPIO DI TESTO DA IMMETTERE QUI) Pur avendo debitamente studiato il problema non sono state riscontrate interferenze significative col territorio circostante. |
| Interferenze con le costruzioni: | Caratterisitiche Geologiche: |
| (DESCRIVERE LE EVENTUALI INTERFERENZE CON GLI EDIFICI ESISTENTI, QUESTO E' UN ESEMPIO DI TESTO DA IMMETTERE QUI) Nelle opere oggetto della presente relazione non si riscontrano particolari interferenze con le costruzioni esistenti essendo la costruzione | (DETTAGLIARE DESCRIZIONE DEL SITO, QUESTO E' UN ESEMPIO DI TESTO DA IMMETTERE QUI) Il sito su cui sorge l'edificio in oggetto è caratterizzato da terreni di carattere (alluvionale/ di riporto/rocce/etc). I terreni sono principalmente costituiti da argille |
| | Continua |

Materiali

La scheda materiali riporta con ovvio significato dei simboli le caratteristiche dei materiali utilizzati per la struttura in esame.

| Materiali strutturali DM2008 | | X |
|--|--------------|-------|
| | | |
| Strutture in cemento armato: | | |
| Calcestruzzi: | | |
| Calcestruzzo fondazioni Rck: | 25 💌 | |
| Calcestruzzo elevazioni Rck: | 30 💌 |] |
| Acciaio da cemento armato | | |
| tipo B450C per longitudinali e staffe | | |
| tipo B450A per reti e tralicci elettr. | | |
| Strutture in Acciaio (): | | |
| 🗹 Acciai laminati a caldo con profili a sezione aperta | | |
| | UNIEN10025 🔽 | |
| | S235 🗸 🗸 | |
| 🗹 Acciai laminati a caldo con profili a sezion | ie cava: | - |
| | UNIEN10210 🔽 | |
| | S235H 🗸 | |
| ✓ Viti ad alta resistenza: | | 8.8 💌 |
| | Continua | |
| | | |

Concezione strutturale

| Relazione di calcolo: Concezione strutturale/nor 🛛 | |
|--|--|
| Concezione strutturale: | |
| (DESCRIVERE L'EDIFICIO E TUTTO CIO' CHE RISULTA INTERESSANTE A CHIARIRE QUALI SIANO LE IPOTESI ALLA BASE DELLA CONCEZIONE STRUTTURALE DELL'EDIFICIO. IL TESTO CHE SEGUE è UN ESEMPIO) L'edificio oggetto della relazione di calcolo è a pianta regolare e rettangolare e si sviluppa per | |
| Unità di misura utilizzate nella relazione: | |
| forza: lunghezza: kg v m v | |
| Continua | |

Nella scheda concezione strutturale di potrà descrivere personalizzando il testo proposto i criteri che hanno definito la concezione strutturale dell'edificio, definire la normativa usata (attualmente scegliendo la norma si provvede solo ad aggiornare il capitolo normativa con il giusto elenco di norme) e le unità di misura usate nelle relazione (quelle di Nòlian vengono lette automaticamente)

| Nome carico | Solaio 1 |
|----------------------|----------|
| Unità di lunghezza: | cm 💌 |
| Unità di forza: | kg 🔻 |
| Peso proprio | 300 |
| Pavimento e massetto | 120 |
| Manto di copertura | 0 |
| Incidenza intonaco | 30 |
| Incidenza tramezzi | 70 |
| Rivestimenti | 0 |
| Altro: | 0 |

Carico di superficie

Nella scheda Aggiunta carico unitario si devono inserire i pesi dei diversi solai. Inseriti i valori si deve cliccare su conferma solaio e alla fine su esci.

Scheda definizione carichi variabili

| Definizione carichi variabili | |
|--|---------------------|
| Nome carico variabile: Valore carico variabile: | Variabile copertura |
| prec | succ Aggiungi |
| | OK Annulla |

Nella scheda di definizione di carichi unitati si devono inserire carichi variabili che sono presenti nella struttura sui solai o su altre parti strutturali. Dopo aver inserito tutti i dati nel form, cliccando sul bottone aggiungi, verrà aggiunto un altro carico mentre cliccando sui tasti Prec e Succ si potrà controllare ed eventualmente modificare i dati dei record precedenti e successivi. Cliccare su OK per continuare o su annulla per interrompere l'esecuzione del template.

Azione della neve

Nella scheda neve si devi inserire la zona. La altezza viene letta automaticamente dalla relazione generale ma può essere modificata anche in questa fase.

Azione della neve: Azione della neve

| Azione della neve | X |
|-------------------|------------|
| Altezza s.l.m.m.: | 300 |
| zona : | I-alpina 💌 |
| | OK Annulla |

Vento

Nella scheda vento si devi inserire la regione. La altezza viene letta automaticamente dalla relazione generale ma può essere modificata anche in questa fase.

| Azione del vento | | X |
|-----------------------|------------|---|
| | | |
| Regione: | Lazio 🗸 | |
| Altezza s.l.m.m.: | 300 |] |
| Classe di rugosità : | A | |
| Categoria : | 1 | |
| Tempo di ritorno: | 50 💌 | |
| z (altezza edificio): | 10 | |
| | OK Annulla |] |

Coefficiente di sottofondo

| Coefficiente di sottofondo 🛛 🛛 🖡 | | |
|----------------------------------|--------|--|
| | | |
| Modulo di Winkler: | 5 | |
| (in unità di misura del modello) | | |
| | Annula | |
| | | |
| | | |

Il coefficiente di sottofondo deve essere quello fornito in Nòlian nelle medesime unità di misura.
Fessurazione

| Ambiente fessurazi | one 🛛 🔀 |
|--------------------|---------|
| Ordinario | ~ |
| ОК | Annulla |
| | |

In questa scheda si sceglierà l'ambiente della struttura secondo quanto definito dal DM96. E cioè ambiente molto, moderatamente o poco aggressivo.

Descrizione della fondazione

Si deve inserire la descrizione della fondazione della struttura

| D | Descrizione della fondazione |
|---|---|
| | |
| | La fondazione dell'edificio in esame risulta costituita da un reticolo di 📩 travi su suolo elastico alla winkler. Le dimensioni sono riportate sugli elaborati grafici di progetto. |
| | × |
| | OK Annulla |

Terreno di sedime

:

Nella scheda descrizione del terreno di sedime si descrive il terreno del piano di fondazione.

Breve introduzione a Nòlian Pro: analisi pushover

Operazioni preliminari

Modelliamo in Nòlian un telaio piano caricato con le normali condizioni di carico verticali. Come unità di misura impiegheremo cm e kg.

Nella fattispecie il telaio ha due campate di 400 e 500 e tre piani con interpiano di 300.

Il telaio ha vincoli di incastro a terra, sarà disposto sul piano globale XZ e avrà e avrà vincolati i gradi di liberta Ty, Rx, Rx.



Vincoli del telaio

Le sezioni di calcestruzzo hanno tutte dimensioni 30x30, modulo elastico E=300000 e modulo di elasticità tangenziale G=150000.

I carichi agenti sono assegnati a in condizioni di carico separate:

Condizione di carico G : nella quale, oltre al carico gravitazionale, sono presenti i carichi rappresentati in figura.



Condizioni di carico Q con i carichi rappresentati nella successiva figura.



Secondo il Dm 2008 le analisi pushover devono essere due. Secondo quanto riportato al punto 7.3.4.1. che riportiamo integralmente:

Si devono considerare almeno due distribuzioni di forze d'inerzia, ricadenti l'una nelle distribuzioni principali (**Gruppo 1**) e l'altra nelle distribuzioni secondarie (**Gruppo 2**) appresso illustrate.

Gruppo 1 - Distribuzioni principali:

distribuzione proporzionale alle forze statiche di cui al § 7.3.3.2, applicabile solo se il modo di vibrare fondamentale nella direzione considerata ha una partecipazione di massa non inferiore al 75% ed a condizione di utilizzare come seconda distribuzione la 2 a);

distribuzione corrispondente ad una distribuzione di accelerazioni proporzionale alla forma del modo di vibrare, applicabile solo se il modo di vibrare fondamentale nella direzione considerata ha una partecipazione di massa non inferiore al 75%;

distribuzione corrispondente alla distribuzione dei tagli di piano calcolati in un'analisi dinamica lineare, applicabile solo se il periodo fondamentale della struttura è superiore a Tc.

Gruppo 2 - Distribuzioni secondarie:

a) distribuzione uniforme di forze, da intendersi come derivata da una distribuzione uniforme di accelerazioni lungo l'altezza della costruzione;

b) distribuzione adattiva, che cambia al crescere dello spostamento del punto di controllo in funzione della plasticizzazione della struttura.

L'analisi richiede che al sistema strutturale reale venga associato un sistema strutturale equivalente ad un grado di libertà.

Le due analisi devono avere due diverse distribuzioni di forze laterali. Vediamo come ottenere in Nòlian i tre casi dei gruppi 1 e 2.

Gruppo 1 - Caso n. 1: Distribuzione proporzionale alle forze statiche di cui al \S 7.3.3.2, applicabile solo se il modo di vibrare fondamentale nella direzione considerata ha una partecipazione di massa non inferiore al 75% ed a condizione di utilizzare come seconda *distribuzione la 2 a);*

Si ottiene semplicemente utilizzando la funzione delle forze statiche equivalenti esistenti nel menù Funzioni di Nòlian.

Nel dialogo occorre:

- scegliere la condizione di carico voluta dal menu popup in alto. Se la condizione deve essere generata, si può accedere al dialogo di gestione delle condizioni di carico tramite il bottone "Genera",
- assegnare il moltiplicatore accelerazione che corrisponde al valore di ag/g del sito in esame • moltiplicato quando per il coefficiente λ che è un coefficiente pari a 0,85 se la costruzione ha almeno tre orizzontamenti e se $T_1 < 2T_c$, pari a 1,0 in tutti gli altri casi(vedi formula 7.3.6 del DM2008), il coefficiente di risposta è il valore della ordinata dello spettro in corrispondenza del periodo fondamentale T₁ della struttura in quella direzione (se si dispone dell'opzione "sparse" attivata si può premere sul tasto "calcola" per ottenere tale valore altrimenti dopo aver effettuato un'analisi dinamica preventiva si può provvedere a leggere tale valore sullo spettro di risposta),
- Assegnare la quota del suolo, ovviamente riferita al modello, consente di distinguere le • masse che si trovano "sopra" il suolo. Quelle sottostanti questa quota, sono ignorate. Si ricorda che la generazione avviene considerando la struttura posta sul piano globale XY e con elevazione in direzione Z.
- Assegnare la direzione secondo la quale si vogliono assegnare le forze statiche equivalenti. Il menu popup al lato consente di scegliere rapidamente l'asse X o Y. La direzione va assegnata in gradi sessadecimali. Il tipo di distribuzione può essere lineare o costante. La distribuzione lineare è quella più usata e serve a simulare l'andamento dovuto al primo modo di vibrare. La distribuzione costante invece è proporzionale alla massa non è dipendente dall'altezza.

Facciamo un esempio pratico. Si consideri la struttura descritta sopra e ipotizziamo sia situata nel comune di Avellino. La struttura ha un periodo fondamentale T1=0,549 sec in CD "B", su terreno tipo B. Per cui si ha Tc=0,50sec e λ = 0,85 in quanto la struttura ha 3 piani e T1<2Tc=2*0,50=1,0 sec. Il moltiplicatore dell'accelerazione risulta pari a $a_g*\lambda$ =0,2232*0,85=0,18972.



Il coefficiente di risposta è pari a R=2.600, la quota del suolo = 0,00m, e la direzione X

| Forze laterali equivalenti | | ? 🛛 |
|---|-------------------------|----------------------|
| Condizione di carico destinazione | Laterale | VICTAN |
| Moltiplicatore accelerazione | 0.18972 | |
| Coefficiente di Risposta (R) | 2.60031 Calcola | Spettro SLV elastico |
| Quota suolo | 0.000000 | Assegna spettro |
| Direzione (* da asse x) | 0.000000 × • | |
| Tipo distribuzione | Lineare | ~ |
| Forze laterali equivalenti Torcente di piano | Spostamento (%) 5.00000 | OK Annulla |

La distribuzione delle forze laterali del *caso 1* risulta quindi quella in figura:



Gruppo 1 - Caso 2 - *Distribuzione corrispondente ad una distribuzione di accelerazioni proporzionale alla forma del modo di vibrare, applicabile solo se il modo di vibrare fondamentale nella direzione considerata ha una partecipazione di massa non inferiore al 75%;*

Per ottenere questo tipo di distribuzione si deve distribuire il tagliante alla base F_h ottenuto dalle formule 7.3.6 della norma in funzione degli spostamenti orizzontali del autovettore del modo fondamentale di vibrazione. Tali spostamenti normalizzati possono essere letti dal tabulato dell'autovettore del modo considerato.

Facciamo un esempio pratico. Riportiamo un estratto del tabulato di calcolo con gli spostamenti dell'autovettore della prima forma modale che ha una massa eccitata del 85,69%

| Nodo | Тх | Ту | Tz | Rx | Ry | Rz |
|------|-------------|-------------|--------------|-------------|-------------|-------------|
| 1 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 |
| 2 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 |
| 3 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 | 0.0000e+000 |
| 4 | 6.6928e-002 | 0.0000e+000 | 6.7784e-004 | 0.0000e+000 | 2.0535e-004 | 0.0000e+000 |
| 5 | 6.6963e-002 | 0.0000e+000 | -2.1699e-004 | 0.0000e+000 | 1.4518e-004 | 0.0000e+000 |
| 6 | 6.6913e-002 | 0.0000e+000 | -4.6085e-004 | 0.0000e+000 | 2.1951e-004 | 0.0000e+000 |
| 7 | 1.5277e-001 | 0.0000e+000 | 1.0484e-003 | 0.0000e+000 | 1.6523e-004 | 0.0000e+000 |
| 8 | 1.5280e-001 | 0.0000e+000 | -3.3438e-004 | 0.0000e+000 | 1.2702e-004 | 0.0000e+000 |
| 9 | 1.5280e-001 | 0.0000e+000 | -7.1400e-004 | 0.0000e+000 | 1.7394e-004 | 0.0000e+000 |
| 10 | 2.0703e-001 | 0.0000e+000 | -7.9615e-004 | 0.0000e+000 | 9.1619e-005 | 0.0000e+000 |
| 11 | 2.0700e-001 | 0.0000e+000 | -3.6939e-004 | 0.0000e+000 | 5.3935e-005 | 0.0000e+000 |
| 12 | 2.0697e-001 | 0.0000e+000 | 1.1655e-003 | 0.0000e+000 | 8.5670e-005 | 0.0000e+000 |

Il valore di $F_h=(G+0,3*Q)*R*\lambda*a_g/g=(39555+0,3*13550)*2,6*0,85*0,2232=21516 kg$ la ripartizione viene effettuata in funzione degli spostamenti Tx ai nodi 4,7,10 pari a 0,066928, 0,15227, 0,20703 cm rispettivamente ottenendo:

Operazioni preliminari: Operazioni preliminari

| F1 | = | 21516*0,066928/(0,066928+0,15227+0,20703)= 3378kg a quota 320 (primo piano) |
|----|---|--|
| F2 | = | 21516*0,15227/(0,066928+0,15227+0,20703) = 7659kg a quota 640 (secondo piano) |
| F3 | = | 21516*0,20703/(0,066928+0,15227+0,20703)=10478 kg a quota 960 (terzo piano) |

Gruppo 1 - Caso 3 - *Distribuzione corrispondente alla distribuzione dei tagli di piano calcolati in un'analisi dinamica lineare, applicabile solo se il periodo fondamentale della struttura è superiore a Tc.*

I taglianti globali di piano possono essere determinati utilizzando la funzione "Risultante di piano" del menu "Funzioni".

| | = | 199 | 919 kg |
|-------|-------------------------------------|---|---|
|) | = | 165 | 524 kg |
| io) | = | 960 |)6 kg |
| o : | | | |
| =3395 | kg a | quota | 320 (primo piano) |
| =6918 | kg a | quota | 640 (secondo piano) |
| =9606 | quo | ta 960 | (terzo piano) |
| |) io) =3395 =6918 =9606 | =) = io) = 3395 kg a =6918 kg a =9606 quo | $ \begin{array}{rcl} = & 199 \\ = & 165 \\ io) &= & 966 \\ o: &= & 3395 \\ kg a quota \\ = & 6918 \\ kg a quota \\ = & 9606 \\ quota & 960 \\ \end{array} $ |

Gruppo 2 - Caso a) Distribuzione uniforme di forze, da intendersi come derivata da una distribuzione uniforme di accelerazioni lungo l'altezza della costruzione;

Per ottenerla è sufficiente inserire il tipo di distribuzione costante nel dialogo "Forze statiche equivalenti" precedente.

La distribuzione delle forze laterali del Caso a) risulta quindi quella in figura:



| Forze laterali equivalenti | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · |
|---|---------------------------------------|
| Condizione di carico destinazione | laterale masse Condizioni di carico |
| Moltiplicatore accelerazione | 0.18972 |
| Coefficiente di Risposta (R) | 2.60031 Calcola Spettro SLV elastico |
| Quota suolo | 0.000000 Assegna spettro |
| Direzione (* da asse x) | 0.000000 × · |
| Tipo distribuzione | Costante |
| Forze laterali equivalenti Torcente di piano | Spostamento (%) 5.00000 OK Annulla |

Gruppo 2 - Caso b) *Distribuzione adattiva, che cambia al crescere dello spostamento del punto di controllo in funzione della plasticizzazione della struttura.*

La distribuzione adattiva non è ottenibile con le attuali funzioni di Nòlian.

NOTA BENE La generazione del sistema di forze previsto dalla normativa, benché applicabile come sopra indicato, è in corso di più estesa automazione nelle procedure di Nòlian per consentire un impiego più rapido.

Definizione dei materiali non lineari uniassiali c.a.

Entriamo nel vivo della analisi non lineare entrando nell'ambiente Earthquake Engineering. Cliccando sul menu analisi "analisi simica avanzata" si entra all'interno dell'ambiente di Earthquake Engineering. La schermata iniziale è la seguente.

| Analisi sismica avanzata | | | ? 🛛 |
|---|---|--|------------|
| Quick Iteratori Azioni Risult | ati Visualizzatore M | ateriali Mattest | |
| Questo pannello consente u un modo predefinito. Per un s | n settaggio rapido per le settaggio più specifico, | e funzioni più frequenti. Esso configura i parametri in accedere agli altri pannelli del dialogo. | |
| 🔿 Statica | Condizione | laterale masse | |
| O Incrementale | Passi | 500 | |
| 🔿 Transitorio | Intervallo temporale | 0.010000 | |
| Capacità | Nodo | 11 | |
| | Gdl | Tx 💌 | |
| Newton; Maxiter 25; Toll. 0.1 controllo 11; Gdl x; | 001000; Controllo di sp | ostamento; Passi 500; Incremento 0.050000; Nodo di | |
| | | | Configura |
| · | | | OK Annulla |

Quindi clicchiamo su materiali per entrare nella scheda dei materiali e procedere alla loro assegnazione.

| Analisi sismica avanzata | ? 🗙 |
|---|--------|
| Quick Iteratori Azioni Risultati Visualizzatore Materiali Mattest | |
| Uniassiali Uniassiali c.a. Sezioni N-Dimensionali ShellB Sezioni ShellB | |
| Nuovo Factory Elimina Elimina tutti Mostra proprietà avanzate | |
| | nnulla |

Espandiamo il ramo dei materiali uniassiali per il calcestruzzo, selezioniamo il ramo armatura, clicchiamo sul bottone "Nuovo.." e definiamo un materiale per l'armatura denominandolo "B450C" con le seguenti caratteristiche.

| Analisi sismica avanzata | | | ? 🗙 |
|--|---------------------------|--------------|---------|
| Quick Iteratori Azioni Risultati Visuali | zzatore Materiali Mattest | | |
| ▶ Uniassiali | Modulo tangente iniziale | 2100000.0000 | |
| 🗢 Uniassiali c.a. | Tensione snervamento | 4500.0000 | |
| → Armatura | Modulo di hardening | 0.0000 | |
| B450C | - | | |
| Scorrimento Armatura | | | |
| | | | |
| Rck250 | | | |
| 🗢 Sezioni | | | |
| Aggregatore | | | |
| Contatto | | | |
| Fibre Calcestruzzo | | | |
| Fibre Omogeneo | | | |
| Sezione Fibre | | | |
| Estremi Trave | | | |
| N-Dimensionali | | | |
| ▶ Shell8 | | | |
| Sezioni Shell8 | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| Nuovo Factory | | | |
| | | | |
| Elimina Elimina tutti | Mostra proprieta avanzate | | |
| | | ОК | Annulla |

Facciamo la stessa cosa per il materiale uniassiale c. a. "Calcestruzzo" che denomineremo Rck250.

| Analisi sismica avanzata | | ? 🛛 |
|--|-------------------------------------|------------|
| Quick Iteratori Azioni Risultati Visuali | zzatore Materiali Mattest | |
| ▶ Uniassiali | Modello | Concrete 1 |
| 🗢 Uniassiali c.a. | Resistenza cubica calcestruzzo | 250.00 |
| 🗢 Armatura | Tensione snervamento acciaio staffe | 4500.00 |
| B450C | Area staffa | 1.01 |
| Scorrimento Armatura | Passo staffe | 20.00 |
| | | |
| Rek250 | | |
| 🗢 Sezioni | | |
| Aggregatore | | |
| Contatto | | |
| Fibre Calcestruzzo | | |
| Fibre Omogeneo | | |
| Sezione Fibre | | |
| Estremi Trave | | |
| N-Dimensionali | | |
| ▶ Shell8 | | |
| Sezioni Shell8 | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| Nuovo Factory | | |
| | | |
| Elimina Elimina tutti | Mostra proprieta avanzate | |
| | | OK Annulla |

Definizione delle sezioni a "fibre calcestruzzo"

Con le precedenti operazioni abbiamo definito dei materiali con leggi costitutive uniassiali i quali ci servono a definire le sezioni di calcestruzzo armato. Successivamente occorre definire dimensioni delle sezioni e quantitativi di armatura presenti in esse.

A tale scopo espandiamo il ramo delle sezioni, selezioniamo il ramo "Fibre calcestruzzo", clicchiamo sul bottone "Nuovo.." e definiamo una sezione che chiameremo "travi" con le seguenti caratteristiche:

| Analisi sismica avanzata 🔹 💽 🗙 | | | | | | | |
|---|------------------------------------|------------|--|--|--|--|--|
| Quick Iteratori Azioni Risultati Visualizzatore Materiali Mattest | | | | | | | |
| Uniassiali | Materiale acciaio armatura | B450C | | | | | |
| 🗢 Uniassiali c.a. | Materiale calcestruzzo | Rck250 | | | | | |
| → Armatura | Rapporto armatura superiore | 0.003700 | | | | | |
| B450C | Rapporto armatura inferiore | 0.003700 | | | | | |
| Scorrimento Armatura | Rapporto armatura laterale diffusa | 0.000000 | | | | | |
| ➡ Calcestruzzo | Copriferro | 5.00 | | | | | |
| Rck250 | | | | | | | |
| 🗢 Sezioni | | | | | | | |
| Aggregatore | | | | | | | |
| Contatto | | | | | | | |
| Fibre Calcestruzzo | | | | | | | |
| Travi | | | | | | | |
| Pilastri | | | | | | | |
| Fibre Omogeneo | | | | | | | |
| Sezione Fibre | | | | | | | |
| Estremi Trave | | | | | | | |
| N-Dimensionali | | | | | | | |
| ▶ Shell8 | | | | | | | |
| Sezioni Shell8 | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| Nuovo Factory | | | | | | | |
| Elimina Elimina tutti | Mostra proprietà avanzate | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | OK Annulla | | | | | |

Agiamo similmente per i pilastri utilizzando le caratteristiche seguenti:

Definizione delle sezioni a "fibre calcestruzzo": Definizione delle sezioni a "fibre calcestruzzo" 118

| Analisi sismica avanzata | ? 🛛 |
|--|---|
| Quick Iteratori Azioni Risultati Visualizzatore Materiali Mattest | |
| Contato Materiale acciaio armatura Fibre Calcestruzzo Raporto armatura superiore Pilastri Rapporto armatura inferiore Rapporto armatura inferiore Rapporto armatura inferiore Sezione Fibre Estremi Trave N-Dimensionali Elastico Elastico Elastico Elastico Elasto-Plastico Plasticio Elasto-Plastico Armatura Calcestruzzo Sezione Calcestruzzo Sezione Calcestruzzo Sezione Layer Mostra proprietà avanzate | B450C Rck250 0.005100 0.005100 0.003400 5.00 |
| | OK Annulla |

Visualizzazione dei legami costitutivi con MatTest

Un'utilissimo strumento di controllo in questa fase è il MatTest. Questa funzione ci permette di controllare e visualizzare il legame costitutivo di ogni materiale utilizzato nell'analisi. Esso ci permette di validare ancor prima di analizzare la struttura le nostre ipotesi sui materiali utilizzati.

Nelle figure che seguono riportiamo i legami costitutivi dei materiali utilizzati.



Legame costitutivo dell'acciaio



Legame costitutivo del calcestruzzo

Analisi pushover

Inseriti i materiali siamo pronti per iniziare l'analisi di spinta della struttura. Cominciamo col settare i parametri degli iteratori. La configurazione in figura è una configurazione standard.

| Analisi sismica avanzata | | ? 🗙 |
|---|---|-------------------------------------|
| Quick Iteratori Azioni Risultati Visualizzatore Material | i Mattest | |
| Metodi C Lineare Newton-Raphson Newton-Raphson con Line Search | Test di convergenza Massimo numero iterazioni Equilibrio Massimo numero iterazioni Spostamenti Tolleranza Energia Smorzamento di Reyleigh Massa 0.000000 Rigidezza 0.000000 | 25 0.0010000 |
| Integratori statici ○ Controllo di carico ⊙ Controllo di spostamento ○ ArcLength | Parametri numerici Numero di passi Incremento Nodo di riferimento Gdl | 500 0.0500000 11 Tx 🗸 |
| Integratori transitorio | Lunghezza arco Alfa Intervallo temporale | 10.000000 1.0000000 0.0100000 |
| Papri questo dialogo prima di ogni analisi | 🗌 Inizia analisi dallo stato di quella precedente | |
| | ОК | Annulla |

Quindi si passa al pannello delle "Azioni". Vanno definite un numero di azioni pari alle azioni

verticali che si vogliono tenere in conto durante il calcolo. Nel nostro caso sono due: G e Q. Entrambe vanno fattorizzate con l'opportuno moltiplicatore (tab.lle 2.5.I e 2.6.I NTC2008)

| Analisi sismica avanzata | | | ? 🛛 |
|--|---|----|---------|
| Quick Iteratori Azioni Risultati Visualiz | zatore Materiali Mattest | | |
| Visiteration Azione Incrementale Azione Permanente Azione accidentale Analisi in transitorio (accelerazione) Analisi in transitorio (carico) Analisi in transitorio (imposto) Analisi in transitorio (imposto) Nuovo Elimina Elimina tutti | Attiva Variabilità Costante Condizione di carico Q Moltiplicatore 0.30 | | |
| | | ОК | Annulla |

| Analisi sismica avanzata | | | ? 🛛 |
|--|---|-----------------------|------------|
| Quick Iteratori Azioni Risultati Visualiz | zatore Materiali Mat | test | |
| Analisi statica Azione Incrementale Azione Permanente Azione accidentale Analisi in transitorio (accelerazione) Analisi in transitorio (carico) Analisi in transitorio (imposto) Nuovo Elimina Elimina tutti | Attiva Variabilità Condizione di carico Moltiplicatore | Costante G 1.00 | |
| | | | OK Annulla |

Inoltre va definita l'azione incrementale che applica una delle due distribuzioni descritte precedentemente. La variabilità lineare è necessaria proprio per applicare una forza che si incrementi passo passo.

Ultimo passo è la definizione dei risultati da visualizzare alla fine dell'analisi. Creeremo un nuovo risultato "Pushover" nella sezione "Capacity design".

Selezioniamo il checkbox "Attivo", assegniamo l'indice del nodo di controllo della struttura Analisi pushover: Analisi pushover (solitamente un nodo dell'ultimo piano), inseriamo il valore dell'accelerazione di progetto a_g , e lo spettro elastico per lo stato limite considerato della struttura.

| Analisi sismica avanzata | | | ? 🔀 |
|--|-------------------------------|------------------------------------|---------|
| Quick Iteratori Azioni Risultati Visuali | zzatore Materiali Mattest | | |
| Rappresentazione | Attivo | | |
| Salvataggio risultati | Indice oggetto | 11 | |
| Registra valori nodali | GdL | Tx | |
| Registra valori elementi | Accelerazione | 219.00 | |
| 🗢 Capacity design | Spettro | Spettro SLV elastico | |
| Push-over | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| Nuovo | | | |
| 14000 | | | |
| Elimina Elimina tutti | A fine analisi mostra: Push-o | ver 🛛 🖌 Nome risultati: Senza nome | |
| | | | |
| | | | Appulla |
| | | | |

Nel campo "a fine analisi mostra:" scegliamo "Pushover".

| Analisi sismica avanzata | | | | ? 🗙 |
|---|----------------------|----------|------|---------|
| Quick Iteratori Azioni Risultati Visuali: | zzatore Materiali Ma | test | | |
| 🗢 Analisi statica | Attiva | | | |
| Azione Incrementale | Variabilità | Lineare | | |
| Azione Permanente | Condizione di carico | Laterale | | ~ |
| Azione accidentale | Moltiplicatore | 1.00 | | |
| Analisi in transitorio (accelerazione) | | | | |
| Analisi in transitorio (carico) | | | | |
| Analisi in transitorio (imposto) | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| Nuovo | | | | |
| Elimina Elimina tutti | | | | |
| | L | | | |
| | | | OK A | Innulla |

Premendo OK, si dà inizio all'analisi di capacity design e, alla fine dell'analisi, si presenterà come risultato il grafico seguente,



Nel diagramma sono riportate le due curve Capacity (rossa) e Demand (blu). In verde viene riportato il periodo proprio dell'oscillatore elementare equivalente.

Il calcolo delle accelerazioni di picco PGA (Peak Ground Acceleration) viene riportato nel dialogo che appare cliccando sul bottone "dati numerici" in cui vengono riportati tutti i parametri di calcolo e la verifica fra lo spostamento $d_{c,u}$ e d_{max} .

| Dati nume | rici | | | | | | | |
|-----------|------------|------------|---------|---------|------------|--------|---------------------------|------------|
| | | | | | | | | |
| G | 1.26161 | 59 | Tc | 0.50030 | 646 | | | |
| m* | 29.4438 | 332 | Se(T*) | 264.973 | 51 | | | |
| Fy* | 5848.78 | 349 | d* max | 11.4225 | 69 | | | |
| dy* | 10.4822 | 211 | | | | | | |
| Τ× | 1.44334 | 467 | | | | | | |
| dc,u | 18.2305 | 588 | d max | 14.4108 | 94 | 14.41< | =18.23 | |
| | | | | | | | | |
| Prima p | lasticizza | zione | Danno | severo | | F | ^o rima rottura | |
| Sposta | mento | 1.2000000 | Sposta | mento | 6.7000000 | | Spostamento | 8.0000000 |
| Elemen | ito | 6 | Elemer | nto | 11 | | Elemento | 11 |
| Ascissa | 3 | 500.00000 | Ascissa | э | 500.00000 | | Ascissa | 500.00000 |
| Curvatu | лa | 0.00011284 | Curvati | ura | 0.00143115 | | Curvatura | 0.00193813 |
| Rotazio | ne | 0.00000000 | Rotazio | one | 0.00000000 | | Rotazione | 0.00000000 |
| Lunghe | ezza cp | 0.00000000 | Lunghe | ezza cp | 0.00000000 | | Lunghezza cp | 0.0000000 |
| PGA | | 39.306574 | PGA | | 154.91982 | | PGA | 177.71962 |
| | | | | | | | | Continua |

Osservazioni:

- la struttura è ottimizzata quando le curve capacity (rossa) e demand (blu) si intersecano sulla congiungente tra la curva demand (blu) e il periodo (verde)
- se l'intersezione avviene sopra la struttura non è verificata
- se l'intersezione avviene sotto la struttura risulta verificata.