

Esercitazione : Linee d'influenza, introduzione e tracciamento per i sistemi isostatici

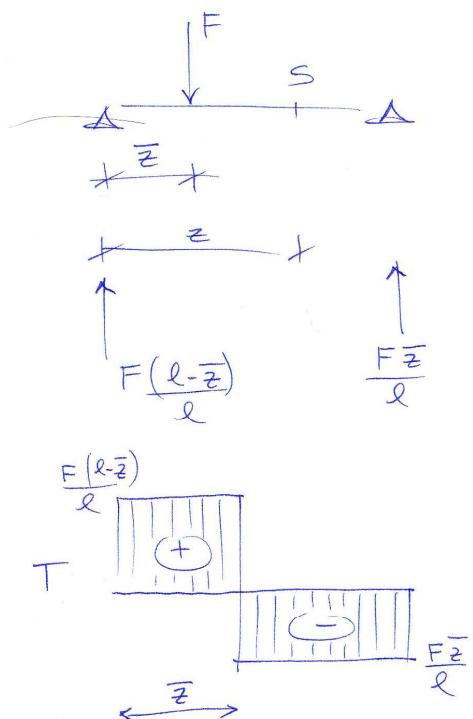
Una delle caratteristiche peculiari dell'analisi delle strutture da ponte, è la presenza fra i carichi da considerare di enti riaffanti, ovvero di azioni che occupano in istanti successivi tutte le posizioni possibili relativamente alla parte di struttura che rappresenta il piano riano. Da un punto di vista teorico tale situazione comporterebbe la necessità di analizzare infinite condizioni di carico, ognuna caratterizzata da una posizione differente per l'ipotetico "treno" di carichi mobili. Tuttavia c'è da sottolineare che delle infinite informazioni che si potrebbero potentialmente ottenere da tale analisi, in ambito progettuale interessano solo quelle che forniscono sezione per sezione il massimo effetto sia in termini di forze interne (sollecitazioni) che di deformata (spostamenti e rotazioni).

Il concetto di linea d'influenza nasce proprio da quest'ultima considerazione, in particolare con riferimento ad una generica sezione S , individuata

(1)

da una ascina (anche curvilinea) ζ , si definisce linea di influenza di un generico effetto (spostamento o sollecitazione) il diaframma che riporta, in opportuna scala, in ogni sezione il valore dell'effetto in S se l'ente riaffigante si tenesse a trascare in quella specifica sezione.

Per capire meglio questa idea si consideri un esempio molto semplice, quello di trave appoggiata-appoggiata caricata da una forza verticale, e si faccia riferimento alla sollecitazione di taglio:



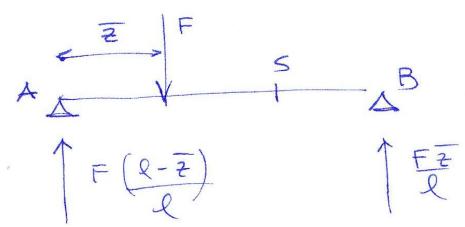
Il valore di tale sollecitazione dipenderà in generale dalla sezione rispetto alla quale (a stiamo calcolando (z) e dalla posizione dell'ente sollecitante $F(\bar{z})$). Nel caso specifico sono varrà:

$$T = \begin{cases} \frac{F(l-\bar{z})}{l} & \text{se } z < \bar{z} \\ -\frac{F\bar{z}}{l} & \text{se } z > \bar{z} \end{cases}$$

Questa modalità di analisi è quella a cui si è maggiormente abituati, e cioè si tiene fissa la posizione della forza e si modifica la sezione rispetto cui si analizza (2)

l'effetto. In altri termini nella funzione $T(z, \bar{z})$, si considera fisso \bar{z} e si guarda a come cambia tale funzione al variare di z .

Gli tracciamento delle linee d'influenza impone una inversione di questo punto di vista, la domanda da porsi è, infatti, come varia $T(z, \bar{z})$ se a



restare fissa \bar{z} (z (sezione in cui calcolare l'effetto) e a variare \bar{z} (posizione del carico))?

La legge di variazione non si modifica, ma va interpretata considerando \bar{z} come variabile:

$$T(\bar{z}) = \begin{cases} \frac{F(l-\bar{z})}{l} & \text{se } \bar{z} > z \\ -\frac{F\bar{z}}{l} & \text{se } \bar{z} < z \end{cases} \Rightarrow$$

Per cui i diaframi sono lineari in \bar{z} ed esprimono il seguente ragionamento: il taglio in S è rappresentato dalla reazione dell'appoggio B se $\bar{z} < z$, mentre lo è da quella in A per $\bar{z} > z$. Tuttavia i valori delle reazioni dipendono qui stesi dalla posizione della forza F (cioè da \bar{z}) in maniera lineare, il che spiega l'andamento della linea d'influenza in questo semplice caso.

(3)

Questo tipo di approccio alla soluzione del problema, che prevede il tracciamento mediante definizione delle leggi di variazione della linea d'influenza, viene definito con il termine di metodo diretto. Il lettore si renderà conto come sia per strutture appena più complicate di quella analizzata, tale metodo risulti inapplicabile per le difficoltà analitiche ad esso connesse. Bisogna dunque cercare altre strade.

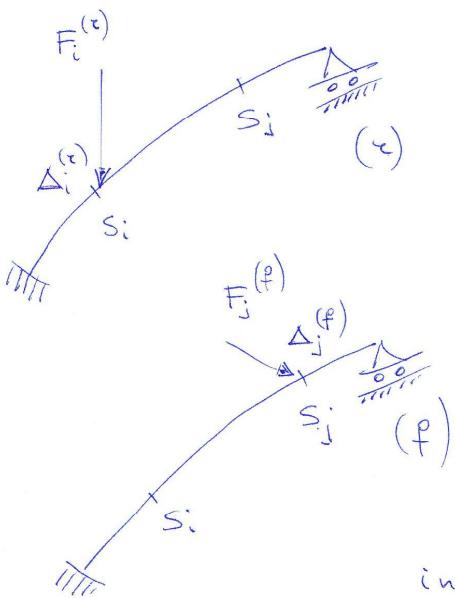
Una possibilità potrebbe essere quella di tracciare le linee d'influenza per punti, ovvero valutare la caratteristica di sollecitazione o l'ente spostamento a cui si è interessati per un numero discreto di posizioni dell'ente riaffiancate. Tale metodo, tuttavia, può essere considerato utile nell'ambito delle applicazioni di calcolo automatico ovvero solo nel caso si intenda avere una prima idea sull'aspetto che avrà l'andamento della linea d'influenza.

Differentemente nel seguito si farà sempre riferimento al cosiddetto metodo di scambio, il quale sfrutta il teorema di Betti generalizzato per ottenere le linee d'influenza come "particolari" diagrammi di spostamento e di caratteristica.

(4)

hasciendo la trattazione del teorema di Betti generalizzato al caso di teoria, ci si limita a riassumere le conclusioni nell'ambito delle sue applicazioni al tracciamento delle linee di influenza.

Dati due schemi, che indicheremo con (r) , reale, ed (f) , fittizio, si indicheranno con $F^{(r)}$ e $\Delta^{(r)}$ le



azioni esterne, forze e distorsioni, sullo schema reale, e con $\delta^{(r)}$ e $C^{(r)}$ rispettivamente gli effetti in termini di spostamento e di sollecitazione che le azioni esterne determinano. Al pedice di tali simboli è generalmente indicata la sezione rispetto alla quale le azioni e gli effetti sono considerati. Stessa notazione è possibile utilizzare per lo schema (f) , con riferimento ad una sezione generica: S_j .

Con riferimento a tali sistemi il teorema di Betti generalizzato consente di scrivere:

$$\sum_{i=1}^n F_i^{(r)} \delta_i^{(f)} + \sum_{j=1}^m C_j^{(r)} \cdot \Delta_j^{(f)} = \sum_{j=1}^m F_j^{(f)} \delta_j^{(r)} + \sum_{i=1}^n C_i^{(f)} \cdot \Delta_i^{(r)}$$

(5)

in cui gli indici "i" e "j" fanno riferimento alle sezioni rispetto alle quali sono presenti, rispettivamente negli schemi (e) ed (f), azioni esterne, sia forze che distorsioni.

Volendo sintetizzare il teorema di Betti generalizzato si risce che "dati 2 sistemi risultano uguali i lavori motri che gli enti forza dell'uno compiono per gli enti spostamento dell'altro".

L'applicazione di tale asserto al tracciamento delle linee di influenza è semplificato dal fatto che, a seconda dei casi, si farà sempre riferimento ad un unico ente "azione esterna", quindi o ad un'unica forza o ad un'unica distorsione, per cui ai nostri fini applicativi, la relazione finale pro' essere scritta come:

$$\textcircled{*} \quad F^{(e)} \cdot \delta^{(f)} + C^{(e)} \cdot \Delta^{(f)} = F^{(f)} \cdot \delta^{(e)} + C^{(f)} \cdot \Delta^{(e)}$$

In particolare $F^{(e)}=1$ e $\Delta^{(e)}=1$ saranno gli enti viaggianti sulla struttura reale, $\delta^{(e)}$ e $C^{(e)}$ saranno gli effetti sulla struttura reale per la quale si intende ricercare la linea d'influenza. I termini $F^{(f)}, \Delta^{(f)}, \delta^{(f)}$ e $C^{(f)}$ hanno analogo significato sullo schema fictizio, essi non hanno alcun collegamento con lo schema reale, ma vengono scelti in maniera opportuna

(6)

per poter sfruttare la \star ai fini del tracciamento della linea d'influenza voluta

Si ponono distinguere così 4 casi di interese

(1) Ente viaggiante forza $F^{(e)} = 1$

linea d'influenza di una caratteristica: $C^{(e)}$

ha \star si scrive allora:

$$F^{(e)} \cdot \delta^{(f)} + C^{(e)} \cdot \Delta^{(f)} = 0 \quad \text{da cui}$$

1

$$C^{(e)} = -\frac{\delta^{(f)}}{\Delta^{(f)}} \quad \begin{array}{l} \text{se nello schema} \\ \text{fittizio si alegua} \\ \Delta^{(f)} = -1 \quad \text{si ha:} \end{array}$$

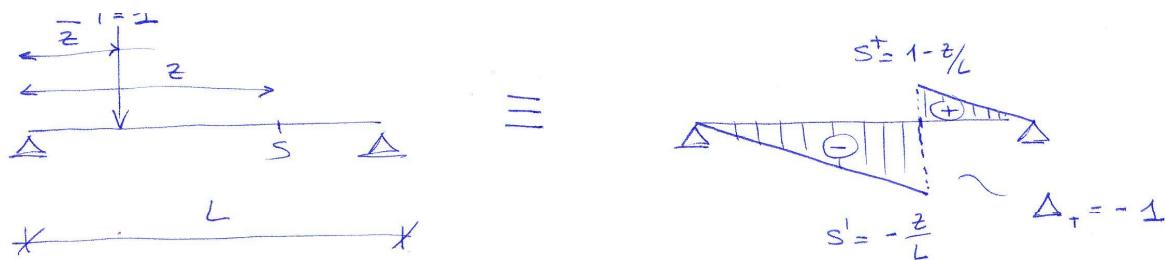
$$C^{(e)} = \delta^{(f)} \quad \text{che si traduce come segue:}$$

"La linea d'influenza di una caratteristica per forza unitaria viaggiante coincide con il diagramma degli spostamenti,

duale alla forza, quando viene applicata nella sezione

una distorsione unitaria e negativa duale alla sollecitazione da calcolare".

A fini esplicativi forniamo al caso analizzato precedentemente con il metodo diretto. Esso infatti risulta nel caso (1) illustrato, dunque "la linea d'influenza del taglio per forza verticale viaggiante, sarà uguale al diagramma degli spostamenti quando in S è applicato uno scorrimento concentrato unitario e negativo" \star



Si fa notare che gli spostamenti a sinistra e destra di s possono essere facilmente calcolati, imponendo che la loro differenza deve essere -1 e che non ci deve essere rotazione relativa (la distorsione riguarda solo lo scorrimento verticale)

$$\begin{cases} s^- - s^+ = -1 \\ -\frac{s^-}{z} = \frac{s^+}{L-z} \end{cases}$$

da cui si ricavano i valori indicati nella figura in alto a destra.

Si noti come il metodo di scambio fornisca la medesima linea d'influenza del metodo diretto (per $F=1$).

Gli altri 3 casi rilevanti sono i seguenti:

2) Eute riaffianante forza: $F^{(x)} = 1$

linea d'influenza di uno spostamento $\gamma^{(x)}$

$$\cancel{F^{(x)}} \cdot \cancel{\gamma^{(f)}} + \cancel{\gamma^{(x)} \cdot \Delta^{(f)}} = F^{(f)} \cdot \gamma^{(x)} + \cancel{\gamma^{(f)} \cdot \Delta^{(x)}}$$

da cui:

$$\gamma^{(x)} = \frac{\gamma^{(f)}}{F^{(f)}} \quad \text{posto } F^{(f)} = 1$$

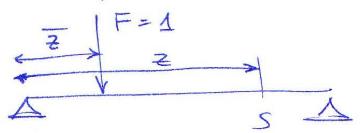
$$\gamma^{(x)} = \gamma^{(f)}$$

(8)

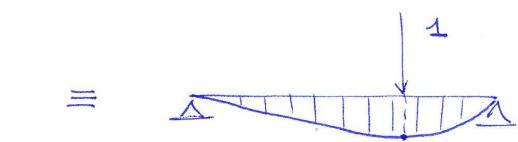
"La linea d'influenza di uno spostamento per forza viaggiante, è data dal diagramma degli spostamenti duali alla forza viaggiante quando sulla struttura è applicata in S una forza duale allo spostamento di cui si vuole la linea d'influenza"

Si faccia attenzione che se la forza viaggiante e gli spostamenti per cui calcolare la linea d'influenza non hanno la stessa direzione, sullo schema fittizio gli spostamenti da calcolare non sono gli stessi di quelli sullo schema reale.

Esempio



$$\delta_z(\bar{z}) = ?$$



$$\delta_{\text{max}}$$

In questo caso per calcolare il valore massimo della linea d'influenza e in generale il suo andamento, bisognerà far uso dell'equazione della linea elastica.

3) Ente viaggiante: $\Delta^{(e)} = 1$ distorsione
linea d'influenza di una caratteristica $C^{(e)}$

$$F^{(e)} \cdot \delta^{(f)} + C^{(e)} \cdot \Delta^{(f)} = F^{(f)} \cdot \delta^{(e)} + C^{(f)} \cdot \Delta_1^{(e)}$$

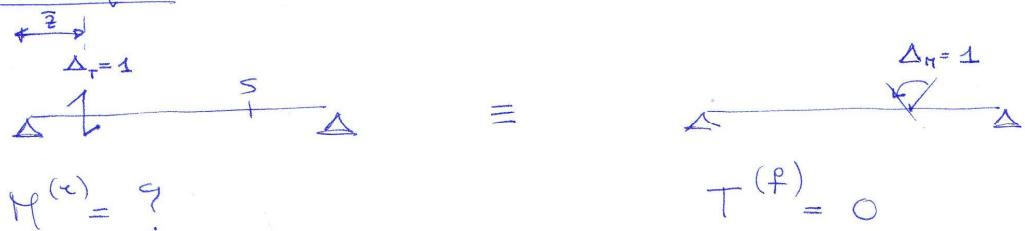
$$C^{(e)} = \frac{C^{(f)}}{\Delta^{(f)}} \rightarrow \text{si pone unitario}$$

(9)

"ha linea d'influenza di una caratteristica per distorsione riaggiunta, è data dal diagramma della caratteristica duale alla distorsione riaggiunta, quando sulla struttura è applicata in S una distorsione positiva e unitaria duale alla caratteristica di cui si vuole la linea d'influenza".

Anche qui come prima, la linea d'influenza di un momento può essere corrispondente al diagramma di un'altra sollecitazione sullo schema fittizio: C'infatti è legata all'ente agente, cioè alla distorsione riaggiunta e non alla linea d'influenza da calcolare.

Esempio



$$M^{(x)} = ?$$

$$T^{(f)} = 0$$

In questo caso il metodo di scambio fornisce un risultato banale. Essendo la struttura isostatica l'applicazione di una qualsiasi distorsione concentrata non fa nascere alcuna sollecitazione (questo vale anche nello schema fittizio), per cui la linea d'influenza è banalmente identicamente nulla.

4) Ente viaggiante distorsione: $\Delta^{(e)} = 1$

linea d'influenza di uno spostamento: $\delta^{(e)}$

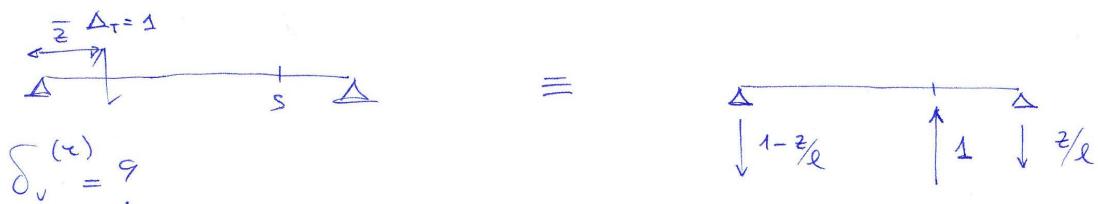
$$F^{(e)} \cdot \delta^{(f)} + C^{(e)} \cdot \Delta^{(f)} = F^{(f)} \cdot \delta^{(e)} + C^{(f)} \cdot \Delta_1^{(e)}$$

$$\delta^{(e)} = - \frac{C^{(f)}}{F^{(f)}} \rightarrow \text{si pone pari a } -1$$

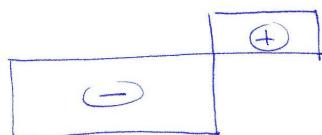
$$\delta^{(e)} = C^{(f)}$$

"La linea d'influenza di uno spostamento per distorsione viaggiante, è data dal diagramma degli spostamenti delle sollecitazioni duali alla distorsione viaggiante, quando sulla struttura è applicata in S una forza negativa e unitaria duale allo spostamento di cui si vuole la linea d'influenza."

Esempio



T



Si noti che lo spostamento verticale in S dipende solo

dalla distorsione intorno prima o dopo la sezione.
Ho studiato e riflettuto su questo risultato

(11)

Gli 4 casi applicativi analizzati si riferiscono in
generale a qualsiasi tipo di sistema strutturale.

Nel caso di un sistema isotatico, essi possono
essere specializzati come segue:

Caso 1) : L'applicazione di una distorsione unitaria
determina una deformata rifida del
sistema, per cui il calcolo dell'anda-
mento degli spostamenti risulta imme-
diato.

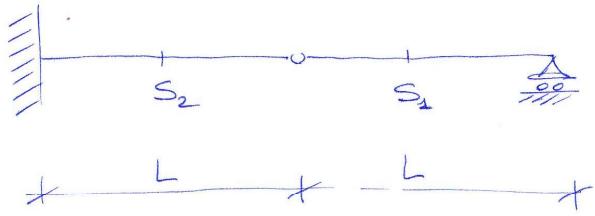
Caso 2) : L'applicazione di una forza unitaria de-
termina una deformata che per essere
analiticamente individuata necessita
dello sviluppo dell'equazione della linea
elastica (spesso per più di un tratto).
Si tratta del caso analiticamente più
laborioso.

Caso 3) : L'applicazione di una distorsione unitaria
non determina nascita di sollecitazioni
per cui la linea d'influenza è sempre
identicamente nulla

Caso 4) : L'applicazione di una forza unitaria de-
termina diagrammi di sollecitazione che
si trovano risolvendo il problema
statico

Esempio

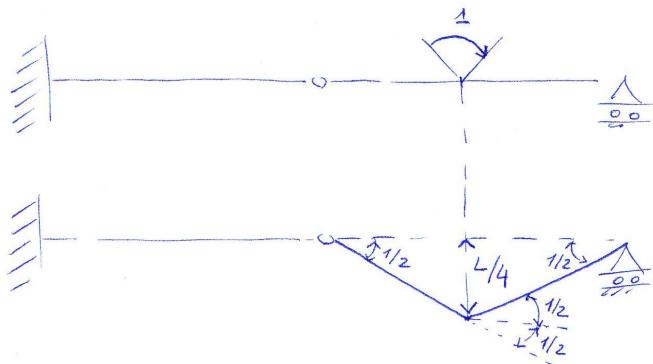
Data la seguente struttura isostatica:



Valutare la linea d'influenza della sollecitazione flettente per carico verticale viaggiante, nelle sezioni di metà delle due aste, S_1 ed S_2 .

Siamo nel caso 1), la linea d'influenza coincide con l'andamento degli spostamenti per una distorsione angolare negativa unitaria applicata rispettivamente in S_1 ed S_2 .

2) Linea d'influenza per la sezione S_1

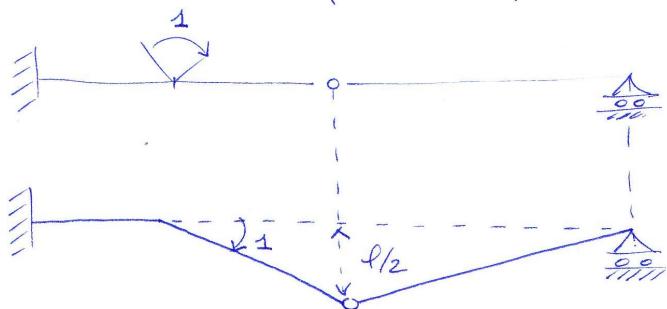


La linea d'influenza, come si potera prevedere, riguarda solo il 2° tratto.

In altre parole ciò significa che si avranno

Momenti nella sezione S_1 solo se la forza è applicata nel secondo tratto, ed il valore massimo si avrà esattamente quando la forza unitaria è nella sezione di metà

2) Linea d'influenza per la sezione S_2



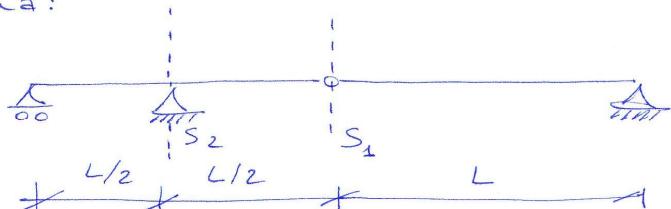
Per la sezione S_2 ,
la linea d'influenza
ha il suo massimo
quando la forza è
sulla cerniera centrale,
infatti se essa è
applicata sul 2° tratto, par-

tecipa anche quest'ultimo all'assorbimento della
sollecitazione flettente.

Esercizi

1 - Si risolva per la stessa struttura, la linea
d'influenza degli spostamenti verticali per S_1
ed S_2 .

2 - Per lo schema:



si valuti la linea d'influenza del taglio nelle
sezioni S_1 ed S_2 per carico verticale viaggian-
te e per coppia viaggiante.