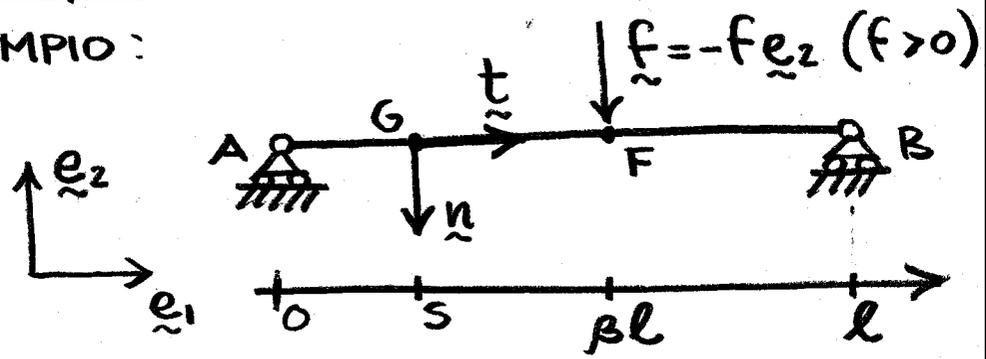


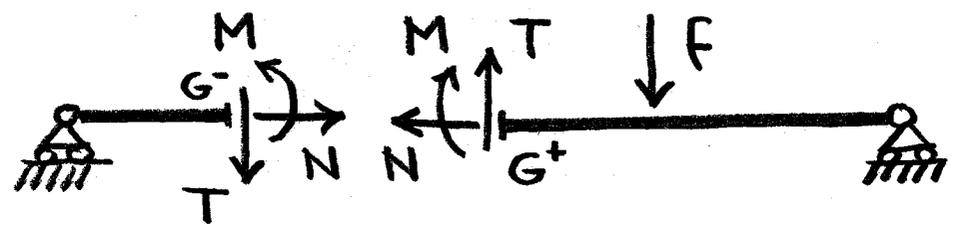
Travi piane ad asse rettilineo

ESEMPIO:



Nota: per convenzione, nelle travi ad asse rettilineo, \underline{n} è diretto come in figura rispetto a \underline{t} (verso il basso se s è orientata da sx a dx)

Effettuando un taglio ideale della trave in G:

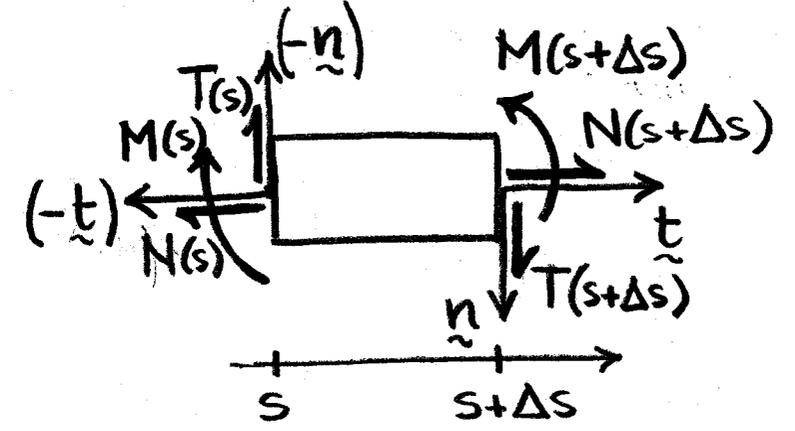


$$N = \underline{f}^+ \cdot \underline{t} = -\underline{f}^- \cdot \underline{t} = \underline{f}^- \cdot (-\underline{t})$$

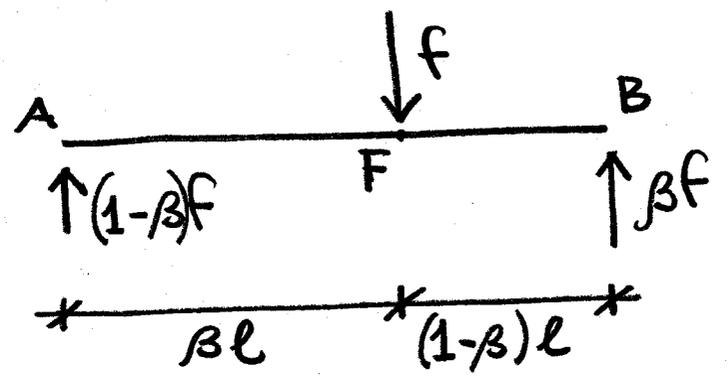
$$T = \underline{f}^+ \cdot \underline{n} = \underline{f}^- \cdot (-\underline{n})$$

$$M = \underline{c}^+ \cdot (\underline{n} \times \underline{t}) = \underline{c}^- \cdot (-\underline{n} \times \underline{t}) \quad (\underline{n} \times \underline{t} = -\underline{b})$$

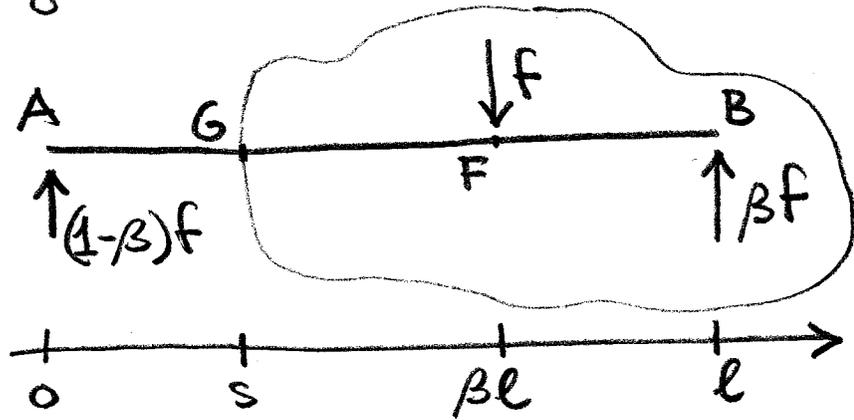
Le caratteristiche della sollecitazione possono essere calcolate sia "guardando a destra" sia "guardando a sinistra" della sezione di interesse.



Nell'esempio, calcoliamo preliminarmente le reazioni vincolari:



Ponendoci nella sezione di ascissa $s \in (0, \beta l)$ e guardando a destra:



$$\underline{f}^+ = \underline{r}^+ = -(1-\beta)f \underline{e}_z$$

$$\underline{c}^+ = \underline{m}^+(G) = (\beta(l-s) - (\beta l - s))f \underline{e}_3$$

$$\underline{c}^+ = (1-\beta)fs \underline{e}_3$$

Proiettando su \underline{t} , \underline{n} , $\underline{n} \times \underline{t}$:

$$N = 0, T = (1-\beta)f, M = (1-\beta)fs$$

In alternativa, guardando a sinistra:

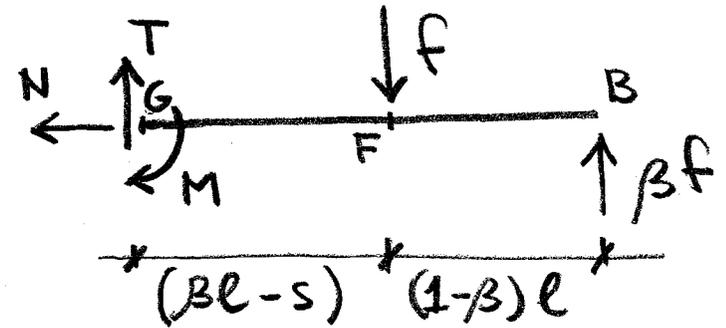
$$\underline{f}^- = \underline{r}^- = (1-\beta)f \underline{e}_z,$$

$$\underline{c}^- = \underline{m}^-(G) = -(1-\beta)s \underline{e}_3;$$

proiettando su $(-\underline{t})$, $(-\underline{n})$, $(-\underline{n} \times \underline{t})$

si ottiene lo stesso risultato.

Un metodo equivalente per calcolare le c. d. s. è quello di bilanciare tutte le azioni, interne ed esterne, agenti su \mathcal{L}^+ .



Assegnando i versi positivi alle incognite N, T, M e risolvendo le equazioni di equilibrio si ottiene:

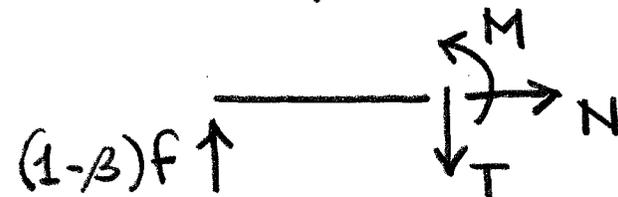
$$N = 0$$

$$T - f + \beta f = 0 \Rightarrow T = (1-\beta)f$$

$$\underline{m}(G) = -M - f(\beta l - s) + \beta f(l - s) = 0$$

$$\Rightarrow M = (1-\beta)fs$$

In alternativa, bilancio su \mathcal{L}^-



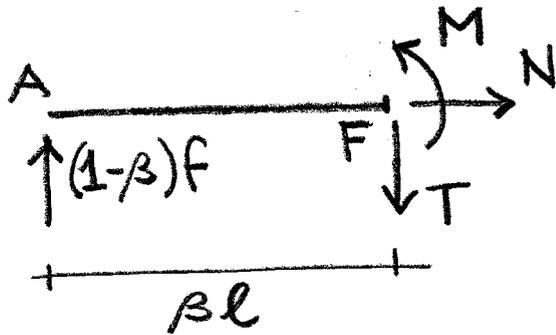
Calcoliamo le c. d. s. in una sezione immediatamente a sinistra della sezione di applicazione della forza concentrata.

(bilancio su L^-)

$$N(\beta l^-) = 0$$

$$T(\beta l^-) = (1-\beta)F$$

$$M(\beta l^-) = (1-\beta)\beta l F$$

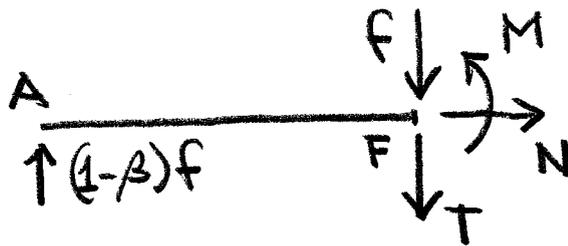


Poniamoci ora in una sezione immediatamente a destra di F.

$$N(\beta l^+) = 0$$

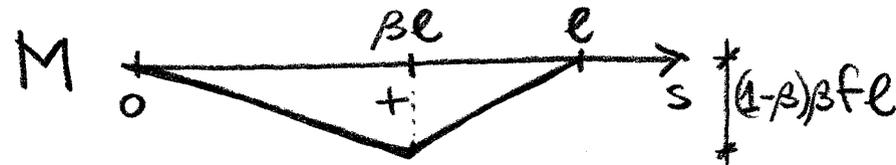
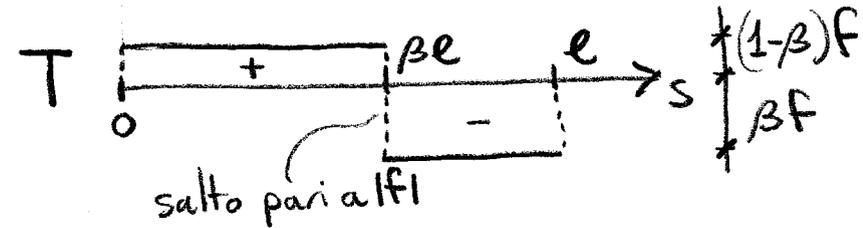
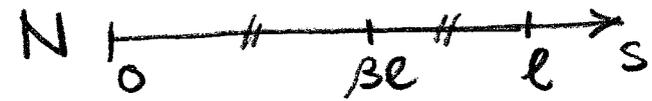
$$T(\beta l^+) = (1-\beta)F - F = -\beta F$$

$$M(\beta l^+) = (1-\beta)\beta l F$$



Vediamo che in corrispondenza del carico concentrato ortogonale all'asse la funzione taglio subisce un salto.

Diagrammi



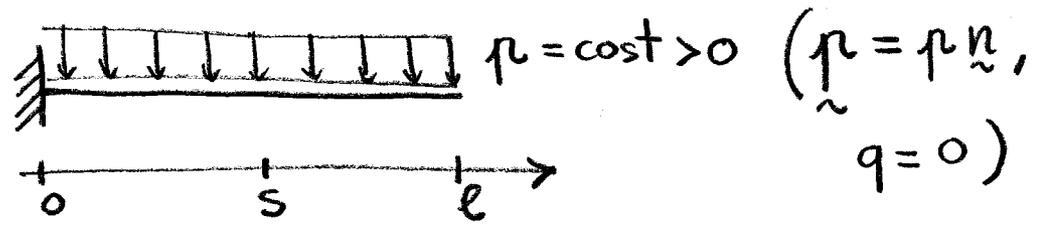
oss. 1: se $\beta = \frac{1}{2}$ (carico in mezzera)

$$\text{allora } M\left(\frac{l}{2}\right) = \frac{Fl}{4}$$

oss. 2: cambiando l'orientamento dell'asse, il momento flettente cambia segno (ma non N e T).

Il diagramma di M viene sempre tracciato dalla parte delle fibre tese per motivi pratici (posizionamento delle armature di acciaio nelle travi di cemento armato)

ESEMPIO:



Equazioni di equilibrio puntuale

$N' = 0 \Rightarrow N = \text{cost} = 0$ (guardando a dx o a sx, non ci sono carichi lungo l'asse)
 $T' + p = 0$

integrando da s a l

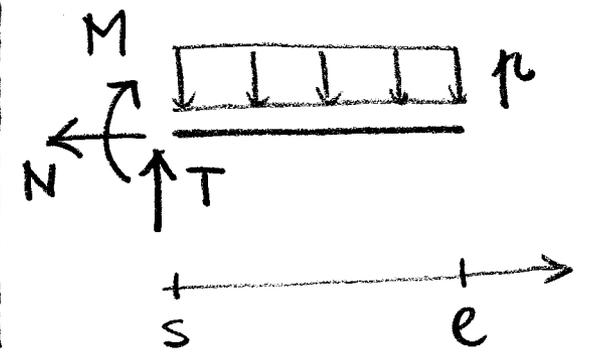
$T(l) - T(s) + \int_s^l p dt = 0$
 (guardando a dx)
 $\Rightarrow T(s) = p(l-s)$

$M' - T = 0, M' = T$

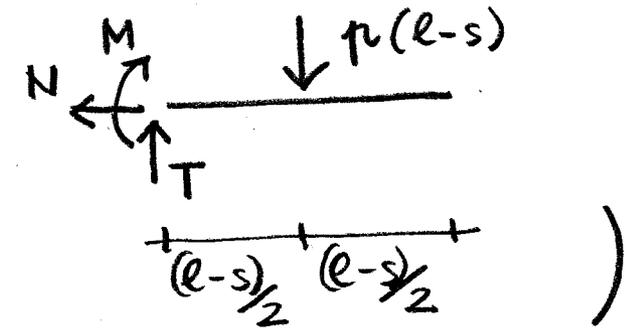
$M(l) - M(s) = \int_s^l T(t) dt$
 (guardando a dx)
 $M(s) = - \left[p l t - p \frac{t^2}{2} \right]_s^l = - \frac{p(l-s)^2}{2}$

Bilanciamento del tratto L^+

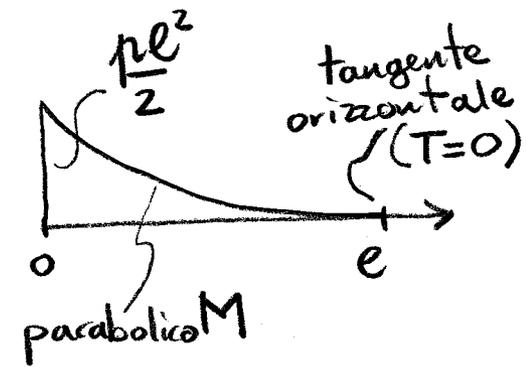
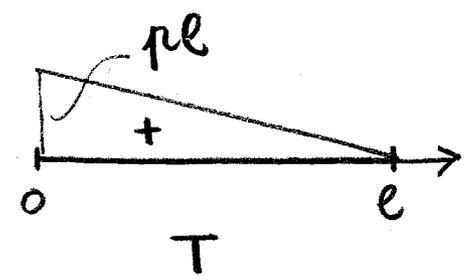
$N = 0$
 $T - p(l-s) = 0$
 $T = p(l-s)$
 $-M - p \frac{(l-s)^2}{2} = 0$



(Come se il carico distribuito fosse concentrato nella mezzeria di L^+ :



Diagrammi:



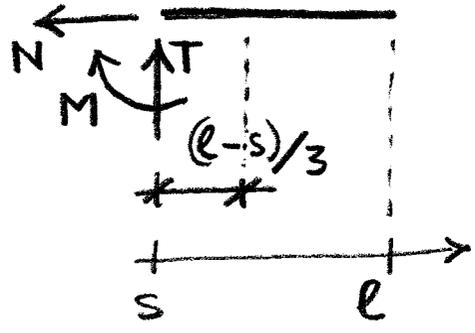
ESERCIZIO:



$$p = \bar{p} \left(1 - \frac{s}{l}\right)$$

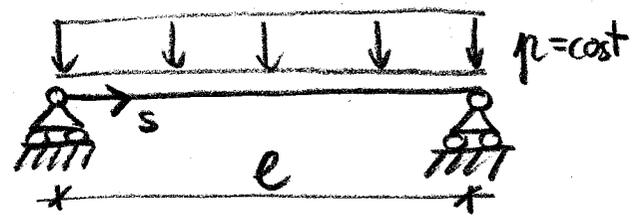
suggerimento:

$$\frac{1}{2} \frac{\bar{p}(l-s)^2}{l} \quad \text{risultante su } \mathcal{L}^+$$

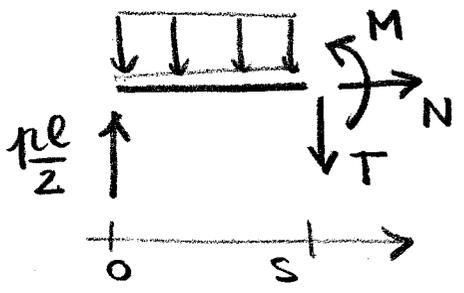


Diagrammi

ESEMPIO:



Bilanciamento del tratto \mathcal{L}^-



$$N = 0$$

$$\frac{pl}{2} - ps - T = 0$$

$$T = p \left(\frac{l}{2} - s\right)$$

$$M + ps \frac{s}{2} - \frac{pl}{2} s = 0 \Rightarrow M = \frac{1}{2} ps(l-s)$$