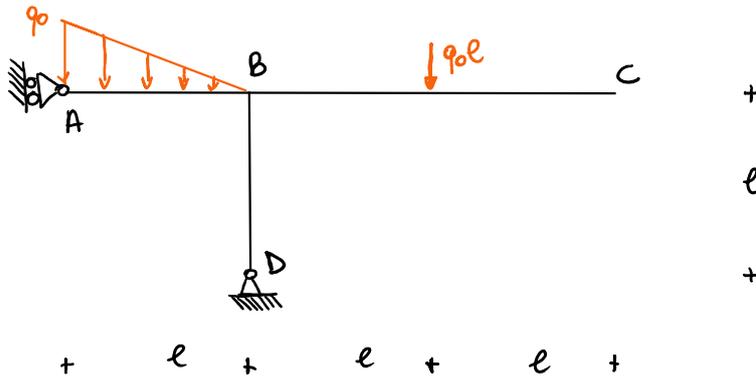


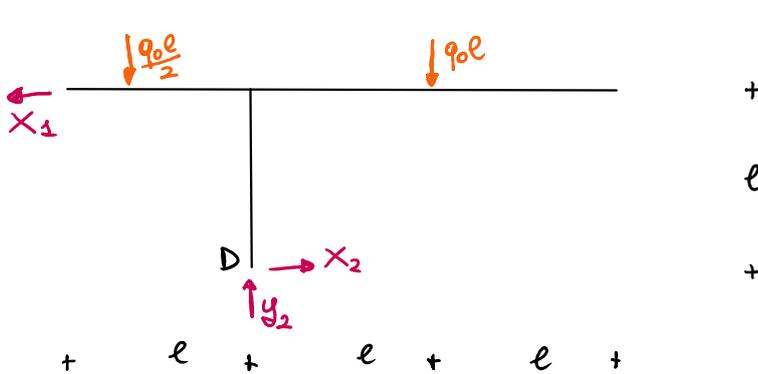
# Statica della trave

martedì 5 novembre 2019 15:03



la struttura è costituita da 3 travi saldate in un punto vincolate attraverso un anello in A, molteplicità 1, e una cerniera in D, di molteplicità 2. Il numero di vincoli semplici è uguale al grado di libertà. Il corpo è in equilibrio poiché presente due centri di rotazione distinti, uno coincidente con D e l'altro, per il teorema di Chasles, sulla retta orizzontale passante per A.

Per determinare le reazioni dei vincoli sostituisco il carico distribuito con la forza concentrata dinamicamente equivalente e carico ogni vincolo con le reazioni da esso esercitate. I valori incogniti possono essere ottenuti imponendo opportunamente le equazioni cardinali per la statica.



$$(\uparrow) Y_2 = \frac{q_0 l}{2} + q_0 l = \frac{3}{2} q_0 l$$

$$(\rightarrow) X_2 = X_1$$

$$(\circlearrowleft) X_1 l + \frac{q_0 l^2}{2} = q_0 l^2$$

$$X_1 = \frac{2}{3} q_0 l$$

Per cui il diagramma di struttura libera è il seguente.

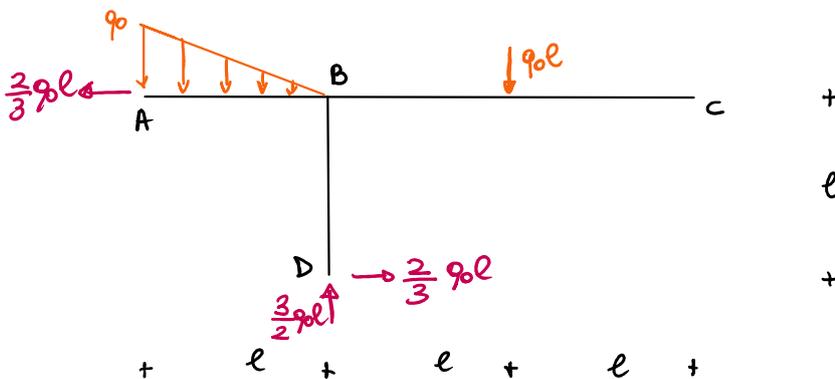


Diagramma della sollecitazione finale.

Diagramma della sollecitazione normale.

Assumo come positivo per la forza interna normale di una trave il verso crescente dalla superficie concava.

Nel tratto AB è presente solo una forza concentrata applicata in A, dunque la normale è costante e, facendo riferimento in particolare al concio in A si ha che  $N = \frac{2}{3} q_0 l$ .



Analogo discorso per il tratto BD, da cui si ottiene  $N = -\frac{3}{2} q_0 l$ .

Nel tratto BC la reazione normale è ovunque nulla.

Il diagramma delle sollecitazioni normale è il seguente

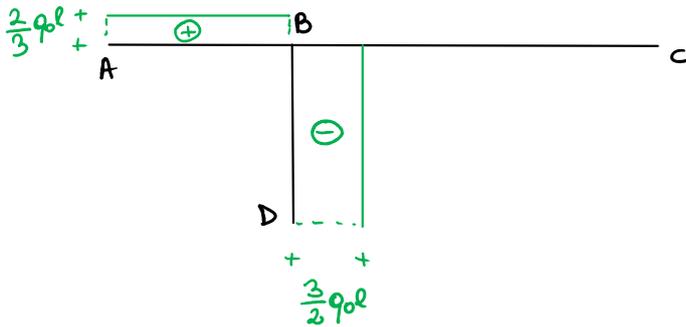
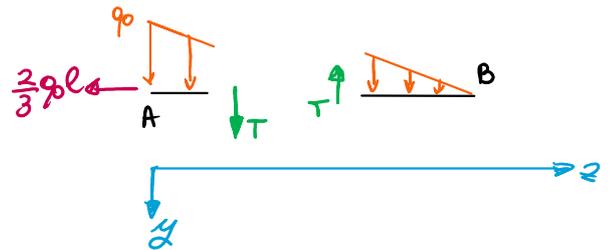


Diagramma del taglio.

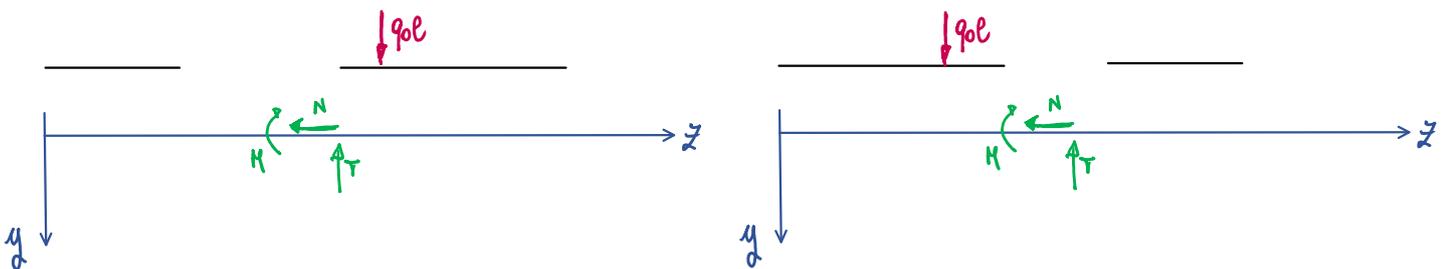
Il tratto AB presenta una distribuzione triangolare di carico di taglio, la cui equazione è  $q(z) = q_0 - \frac{q_0}{l} z$ . Poggando di taglio la trave AB individuo il riferimento locale ed impongo l'equilibrio per il primo tratto. Utilizzando i segni convenzionali per la reazione di taglio, si ottiene:

$$T + \int_0^z \left( q_0 - \frac{q_0}{l} z' \right) dz' = 0 ;$$

$$T = q_0 l \left( \frac{z^2}{2l^2} - \frac{z}{l} \right) .$$



Il tratto BC presenta una forza in direzione verticale applicata in un punto interno alla trave, dunque il diagramma in quel punto presenterà un salto pari al modulo della forza applicata.



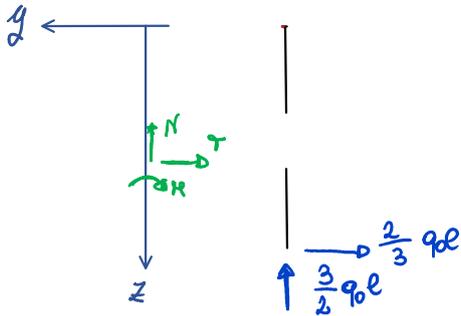
Effettuando il taglio prima del punto di applicazione delle forze ottengo  $T = q_0 l$ .

Effettuando il taglio dopo il punto di applicazione delle forze ottengo  $T = 0$ .

Effettuando il taglio prima del punto di applicazione delle forze ottengo  $T = q_0 l$ .

Effettuando il taglio dopo invece  $T = 0$ .

Per il tratto BD invece si ha  $T = -\frac{2}{3} q_0 l$ .



Il diagramma del taglio dunque è il seguente.

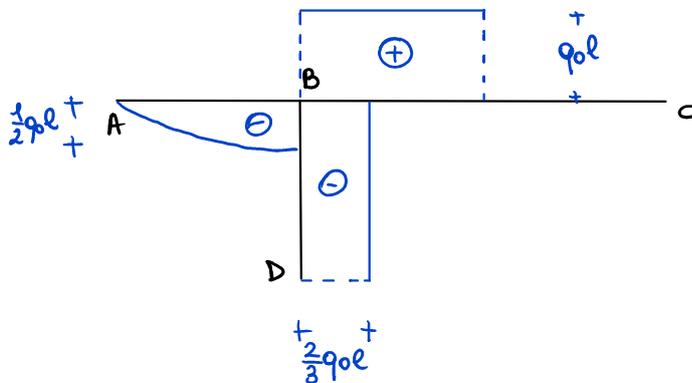
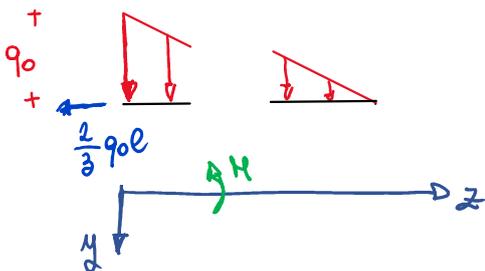


Diagramma del momento flettente.

Poiché nel tratto AB si ha un carico lineare in direzione trasversale, tenendo conto delle equazioni differenziali di equilibrio  $H' - T = 0$  e  $T' + q = 0$  si ha che il momento flettente sarà rappresentato da un'equazione polinomiale di terzo grado.

Si immagina di tagliare la trave AB e di imporre l'equilibrio del primo tratto, considerando come <sup>da</sup> convenzione momento positivo antiorario sulla sezione che precede il taglio. All'equilibrio

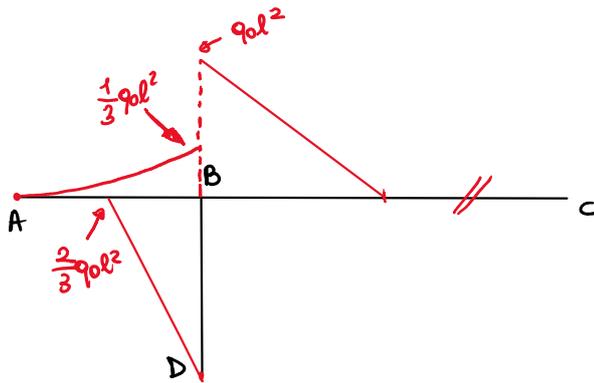
si ha  $H + \int_0^z (q_0 - \frac{q_0}{l} z') (z - z') dz' = 0$  da cui svolgendo l'integrale  $H = \frac{q_0 z^3}{6l} - \frac{q_0 z^2}{2}$ .



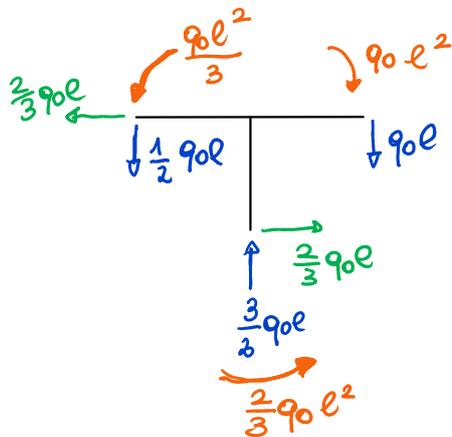
Nel tratto BC il momento è rappresentato da una spezzata. Infatti effettuando un taglio prima del punto di applicazione della forza  $M = -q_0 l (l - z)$  mentre nel tratto successivo  $M = 0$ .

Nel tratto BD invece si ha  $M = \frac{2}{3} q_0 l (l - x) = \frac{2}{3} q_0 l^2 \left(1 - \frac{x}{l}\right)$ .

Il diagramma del momento flettente è dunque:



Come verifica può essere utile accertarsi che anche il nodo sia in equilibrio.



Assicuro che questo elaborato è esclusivamente frutto del mio lavoro, non è stato copiato da altri.

Annalina Genovesi