



<https://unica.adobeconnect.com/p60w64raa2ov/>

<https://unica.adobeconnect.com/pa7k97sgnqm4/>

## L'USO DELL'EQUAZIONE DELLA LINEA ELASTICA

L'equazione della linea elastica, vista quando si è parlato della flessione semplice, è la seguente:

$$\frac{d^2v}{dx^2} = -\frac{M_z(x)}{EI_{zz}}$$

Attraverso una doppia integrazione, permette di trovare la funzione  $v(x)$  che esprime la configurazione deformata della trave di rigidezza flessionale  $EI_{zz}$ , quando è sottoposta al momento flettente  $M_z(x)$ .

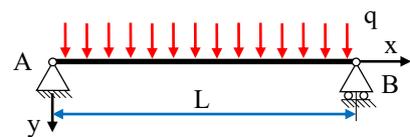
Abbiamo già visto un esempio di applicazione di questo metodo, che ha consentito di dimostrare che per le travi snelle, il contributo del taglio alla funzione  $v(x)$  diventa trascurabile.

In questo capitolo vedremo come calcolare la freccia di una trave quando sia sottoposta a vari tipi di vincoli e carichi.

## ESEMPI

### Esercizio N.1

La trave prismatica semplicemente appoggiata AB porta un carico uniformemente distribuito  $q$  per unità di lunghezza. Determinare l'equazione della linea elastica e lo spostamento massimo della trave.



### Soluzione

Ricordiamo l'equazione della linea elastica:  $EI_{zz} \frac{d^2v(x)}{dx^2} = -M_z(x)$  dove l'asse  $x$  coincide con l'asse della trave, lo spostamento  $v(x)$  è orientato come l'asse  $y$  verso il basso e l'asse  $z$  è orizzontale e passa per il baricentro della sezione trasversale della trave. La reazione verticale nel punto A vale  $ql/2$  e l'equazione del momento flettente è la seguente:



$$M(x) = \frac{q \cdot L}{2} \cdot x - \frac{q \cdot x^2}{2} = \frac{q \cdot x}{2} \cdot (L - x)$$

Integrando una prima volta l'equazione della linea elastica otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot \frac{dv(x)}{dx} = EI_{zz} \cdot \vartheta(x) = \frac{q}{2} \cdot \int (x^2 - L \cdot x) \cdot dx = \frac{q}{2} \cdot \left( \frac{x^3}{3} - L \cdot \frac{x^2}{2} + c_1 \right)$$

Integrando una seconda volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot v(x) = \int \frac{q}{2} \cdot \left( \frac{x^3}{3} - L \cdot \frac{x^2}{2} + c_1 \right) \cdot dx = \frac{q}{2} \cdot \left( \frac{x^4}{12} - L \cdot \frac{x^3}{6} + c_1 \cdot x + c_2 \right)$$

**Le condizioni al contorno sono le seguenti:**

a) Per  $x = 0$        $v(x = 0) = 0 \rightarrow c_2 = 0$

b) Per  $x = L$        $v(x = L) = 0 \rightarrow \frac{q}{2} \cdot \left( \frac{L^4}{12} - L \cdot \frac{L^3}{6} + c_1 \cdot L \right) = 0$

da cui:       $c_1 = \frac{L^3}{6} - \frac{L^3}{12} = \frac{L^3}{12}$

Di conseguenza, l'equazione della linea elastica è la seguente:

$$v(x) = \frac{\frac{q}{2} \cdot \left( \frac{x^4}{12} - L \cdot \frac{x^3}{6} + \frac{L^3}{12} \cdot x \right)}{EI_{zz}}$$

**Lo spostamento massimo** della trave si ha nel punto in cui la tangente alla curva elastica è nulla:

$$\frac{dv(x)}{dx} = \vartheta(x) = \frac{\frac{q}{2} \cdot \left( \frac{x^3}{3} - L \cdot \frac{x^2}{2} + \frac{L^3}{12} \right)}{EI_{zz}} = 0$$

E' necessario trovare gli zeri del polinomio:  $y = 4 \cdot x^3 - 6 \cdot L \cdot x^2 + L^3$

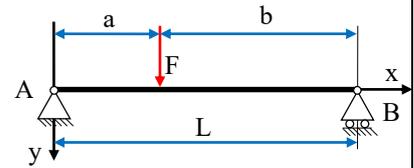
Uno degli zeri si trova in  $x = L/2$ , gli altri sono fuori dalla trave e quindi non hanno alcun significato fisico. Di conseguenza lo spostamento massimo della trave vale:

$$v_{max} = \frac{\frac{q}{2} \cdot \left[ \frac{\left(\frac{L}{2}\right)^4}{12} - L \cdot \frac{\left(\frac{L}{2}\right)^3}{6} + \frac{L^3}{12} \cdot \left(\frac{L}{2}\right) \right]}{EI_{zz}} = \frac{\frac{q}{2} \cdot \left[ \frac{L^4}{192} - \frac{L^4}{48} + \frac{L^4}{24} \right]}{EI_{zz}} = \frac{5 \cdot q \cdot L^4}{384 \cdot EI_{zz}}$$



## Esercizio N.2

Per la trave prismatica semplicemente appoggiata AB mostrata in figura, determinare lo spostamento e la rotazione nel punto di applicazione del carico.



## Soluzione

Applicando le equazioni cardinali della statica possiamo calcolare le reazioni verticali negli appoggi A e B:

$$\sum M_A = 0 \rightarrow V_B \cdot L - F \cdot a = 0 \rightarrow V_B = \frac{a}{L} \cdot F$$

$$\sum F_y = 0 \rightarrow V_A + V_B - F = 0 \rightarrow V_A = F - \frac{a}{L} \cdot F = \frac{b}{L} \cdot F$$

Nel tratto:  $0 \leq x \leq a$  l'equazione del momento flettente è la seguente:

$$M_z(x) = V_A \cdot x = \frac{b}{L} \cdot F \cdot x$$

Poniamo in B l'origine di un sistema di riferimento orientato verso sinistra, di coordinate  $t - y$ .

Nel tratto:  $0 \leq t \leq b$  l'equazione del momento flettente è la seguente:

$$M_z(t) = V_B \cdot t = \frac{a}{L} \cdot F \cdot t$$

Integrando una prima volta l'equazione della linea elastica nel tratto  $0 \leq x \leq a$  otteniamo (le relative equazioni avranno il pedice 1):

$$EI_{zz} \cdot \frac{dv_1(x)}{dx} = EI_{zz} \cdot \vartheta_1(x) = -\frac{b}{L} \cdot F \cdot \int x \cdot dx = -\frac{b}{L} \cdot F \cdot \left( \frac{x^2}{2} + c_1 \right)$$

Integrando una seconda volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot v_1(x) = -\frac{b}{L} \cdot F \cdot \int \left( \frac{x^2}{2} + c_1 \right) \cdot dx = -\frac{b}{L} \cdot F \cdot \left( \frac{x^3}{6} + c_1 \cdot x + c_2 \right)$$

Integrando una prima volta l'equazione della linea elastica nel tratto  $0 \leq t \leq b$  otteniamo (le relative equazioni avranno il pedice 2):

$$EI_{zz} \cdot \frac{dv_2(t)}{dt} = EI_{zz} \cdot \vartheta_2(t) = -\frac{a}{L} \cdot F \cdot \int t \cdot dt = -\frac{a}{L} \cdot F \cdot \left( \frac{t^2}{2} + c_3 \right)$$



Integrando una seconda volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot v_2(t) = -\frac{a}{L} \cdot F \cdot \int \left( \frac{t^2}{2} + c_3 \right) \cdot dt = -\frac{a}{L} \cdot F \cdot \left( \frac{t^3}{6} + c_3 \cdot t + c_4 \right)$$

Le condizioni al contorno sono le seguenti:

a) Per  $x = 0$      $v_1(x = 0) = 0 \rightarrow c_2 = 0$

b) Per  $t = 0$      $v_2(t = 0) = 0 \rightarrow c_4 = 0$

c) Per  $x = a$  e  $t = b$      $v_1(x = a) = v_2(t = b)$     da cui

$$-\frac{b}{L} \cdot F \cdot \left( \frac{a^3}{6} + c_1 \cdot a \right) = -\frac{a}{L} \cdot F \cdot \left( \frac{b^3}{6} + c_3 \cdot b \right)$$

d) Per  $x = a$  e  $t = b$      $\vartheta_1(x = a) = -\vartheta_2(t = b)$     da cui

$$-\frac{b}{L} \cdot F \cdot \left( \frac{a^2}{2} + c_1 \right) = \frac{a}{L} \cdot F \cdot \left( \frac{b^2}{2} + c_3 \right)$$

Semplificando, possiamo scrivere:

$$\frac{a^2}{6} + c_1 = \frac{b^2}{6} + c_3 \quad ; \quad -\frac{a^2 \cdot b}{2} - c_1 \cdot b = \frac{a \cdot b^2}{2} + c_3 \cdot a$$

In forma matriciale:

$$\begin{bmatrix} 1 & -1 \\ b & a \end{bmatrix} \cdot \begin{Bmatrix} c_1 \\ c_3 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \frac{b^2 - a^2}{6} \\ -\frac{a \cdot b}{2}(a + b) \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \frac{(b - a) \cdot L}{6} \\ -\frac{a \cdot b \cdot L}{2} \end{Bmatrix}$$

da cui risulta:

$$c_1 = \frac{\begin{vmatrix} \frac{(b - a) \cdot L}{6} & -1 \\ -\frac{a \cdot b \cdot L}{2} & a \end{vmatrix}}{a + b} = \frac{(b - a) \cdot a}{6} - \frac{a \cdot b}{2} = -\frac{a}{6} \cdot (a + 2b)$$

$$c_3 = \frac{\begin{vmatrix} 1 & \frac{(b - a) \cdot L}{6} \\ b & -\frac{a \cdot b \cdot L}{2} \end{vmatrix}}{a + b} = -\frac{a \cdot b}{2} - \frac{(b - a) \cdot b}{6} = -\frac{b}{6} \cdot (2a + b)$$



L'equazione della linea elastica risulta quindi la seguente:

a) per  $0 \leq x \leq a$

$$v_1(x) = \frac{-F \cdot b \cdot x \cdot [x^2 - 2 \cdot a \cdot b - a^2]}{6L \cdot EI_{ZZ}} \quad ; \quad \vartheta_1(x) = \frac{-F \cdot b \cdot (3x^2 - 2 \cdot a \cdot b - a^2)}{6L \cdot EI_{ZZ}}$$

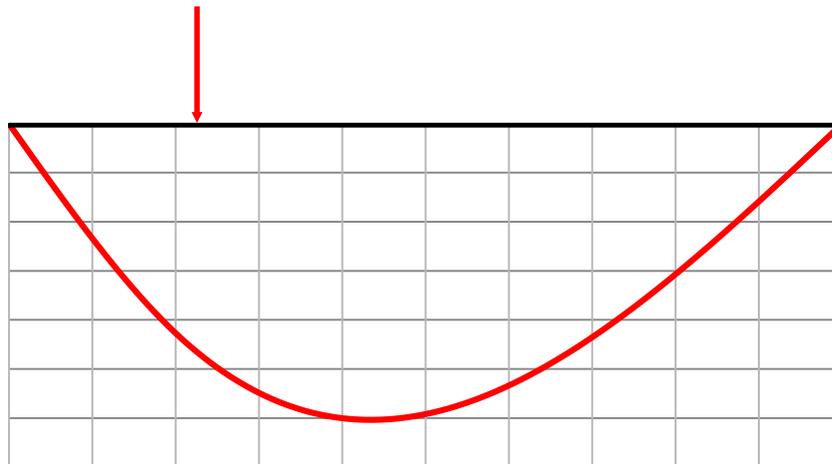
b) per  $0 \leq t \leq b$

$$v_2(t) = \frac{-F \cdot a \cdot t \cdot (t^2 - 2 \cdot a \cdot b - b^2)}{6L \cdot EI_{ZZ}} \quad ; \quad \vartheta_2(t) = \frac{-F \cdot a \cdot (3t^2 - 2 \cdot a \cdot b - b^2)}{6L \cdot EI_{ZZ}}$$

In  $x = a$  la freccia e la rotazione valgono:

$$v_1(x = a) = \frac{F \cdot a^2 \cdot b^2}{3L \cdot EI_{ZZ}} \quad ; \quad \vartheta_1(x = a) = \frac{F \cdot a \cdot b}{3EI_{ZZ}}$$

Se  $a = b = L/2$  allora:  $v_1(x = a) = \frac{F \cdot L^3}{48EI_{ZZ}} \quad ; \quad \vartheta_1(x = a) = \frac{F \cdot L^2}{12EI_{ZZ}}$

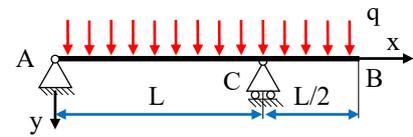


Linea elastica, scalata per la rappresentazione grafica



### Esercizi N.3

Per il carico mostrato, determinare (a) l'equazione della linea elastica per la trave AB, (b) lo spostamento dell'estremità libera, (c) la rotazione dell'estremità libera.



### Soluzione

Applicando le equazioni cardinali della statica possiamo calcolare le reazioni verticali negli appoggi A e C:

$$\sum M_A = 0 \rightarrow V_C \cdot L - q \cdot \frac{(L+L/2)^2}{2} = 0 \rightarrow V_C = \frac{9}{8} \cdot q \cdot L$$

$$\sum F_y = 0 \rightarrow V_A + V_C - q \cdot (L + L/2) = 0 \rightarrow V_A = \frac{3}{2} \cdot q \cdot L - \frac{9}{8} \cdot q \cdot L = \frac{3}{8} \cdot q \cdot L$$

Nel tratto:  $0 \leq x \leq L$  l'equazione del momento flettente è la seguente:

$$M_z = V_A \cdot x - \frac{q \cdot x^2}{2} = \frac{3}{8} \cdot q \cdot L \cdot x - \frac{q \cdot x^2}{2}$$

Poniamo in B l'origine di un sistema di riferimento orientato verso sinistra, di coordinate  $t - y$ .

Nel tratto:  $0 \leq t \leq L/2$  l'equazione del momento flettente è la seguente:

$$M_z = -\frac{q \cdot t^2}{2}$$

Integrando una prima volta l'equazione della linea elastica nel tratto  $0 \leq x \leq L$  otteniamo (le relative equazioni avranno il pedice 1):

$$\begin{aligned} EI_{zz} \cdot \frac{dv_1(x)}{dx} &= EI_{zz} \cdot \vartheta_1(x) \\ &= \int \left( \frac{q \cdot x^2}{2} - \frac{3}{8} \cdot q \cdot L \cdot x \right) \cdot dx = \frac{q \cdot x^3}{6} - \frac{3}{16} \cdot q \cdot L \cdot x^2 + C_1 \end{aligned}$$

Integrando una seconda volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot v_2(x) = \frac{q \cdot x^4}{24} - \frac{1}{16} \cdot q \cdot L \cdot x^3 + C_1 \cdot x + C_2$$



Integrando una prima volta l'equazione della linea elastica nel tratto  $0 \leq t \leq L/2$  otteniamo (le relative equazioni avranno il pedice 2):

$$EI_{zz} \cdot \frac{dv_2(t)}{dt} = EI_{zz} \cdot \vartheta_2(t) = \frac{q \cdot t^3}{6} + C_3$$

Integrando una seconda volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot v_2(t) = \frac{q \cdot t^4}{24} + C_3 \cdot t + C_4$$

Le condizioni al contorno sono le seguenti:

a) Per  $x = 0$   $v_1(x = 0) = 0 \rightarrow c_2 = 0$

b) Per  $x = L$   $v_1(x = L) = 0 \rightarrow \frac{q \cdot L^4}{24} - \frac{q \cdot L^4}{16} + C_1 \cdot L = 0 \rightarrow C_1 = \frac{q \cdot L^3}{48}$

c) Per  $t = L/2$   $v_2(t = L/2) = 0 \rightarrow \frac{q \cdot L^4}{24 \cdot 16} + C_3 \cdot \frac{L}{2} + C_4 = 0$

da cui  $C_4 = -\frac{q \cdot L^4}{24 \cdot 16} - C_3 \cdot \frac{L}{2}$

d) Per  $x = L$  e  $t = L/2$   $\vartheta_1(x = L) = -\vartheta_2(t = L/2)$

da cui  $\frac{q \cdot L^3}{6} - \frac{3 \cdot q \cdot L^3}{16} + \frac{q \cdot L^3}{48} = -\frac{q \cdot L^3}{48} - C_3$

Dalle ultime due equazioni risulta:

$$C_3 = \frac{-q \cdot L^3}{48} ; \quad C_4 = \frac{q \cdot L^4}{128}$$

L'equazione della linea elastica risulta quindi la seguente:

a) per  $0 \leq x \leq L$

$$v_1(x) = \frac{2 \cdot q \cdot x^4 - 3 \cdot q \cdot L \cdot x^3 + q \cdot L^3 \cdot x}{48EI_{zz}} ; \quad \vartheta_1(x) = \frac{8 \cdot q \cdot x^3 - 9 \cdot q \cdot L \cdot x^2 + q \cdot L^3}{48EI_{zz}}$$

b) per  $0 \leq t \leq L/2$

$$v_2(t) = \frac{16 \cdot q \cdot t^4 - 8 \cdot q \cdot L^3 \cdot t + 3 \cdot q \cdot L^4}{384EI_{zz}} ; \quad \vartheta_2(t) = \frac{8 \cdot q \cdot t^3 - q \cdot L^3}{48EI_{zz}}$$

Nel punto A, dove  $x = 0$  abbiamo:

$$v_1(x = 0) = 0 ; \quad \vartheta_1(x = 0) = \frac{q \cdot L^3}{48EI_{zz}}$$

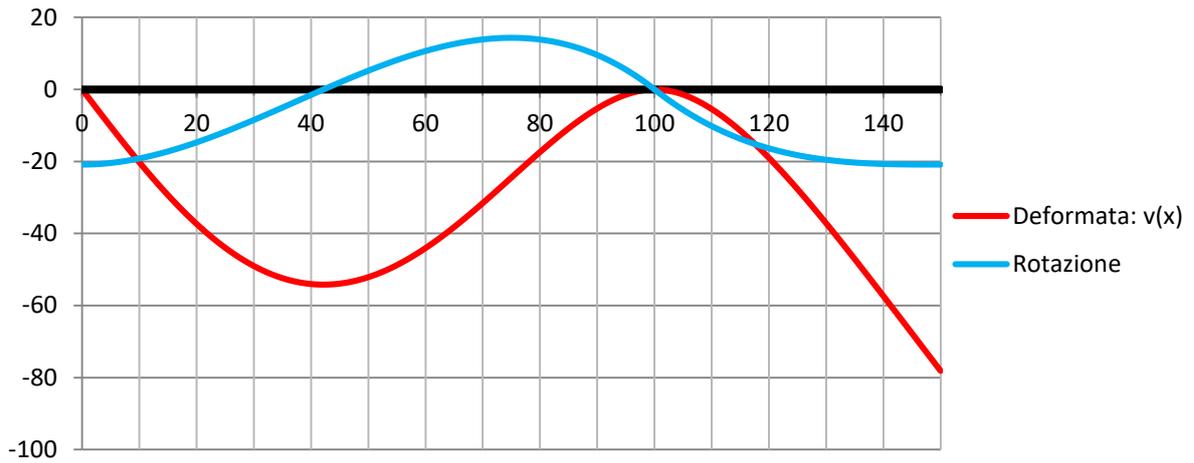
Nel punto B, dove  $t = 0$  abbiamo:



$$v_2(t = 0) = \frac{q \cdot L^4}{128EI_{zz}} \quad ; \quad \vartheta_2(t = 0) = -\frac{q \cdot L^3}{16EI_{zz}}$$

Nel punto C, dove  $x = L$  e  $t = L/2$  abbiamo:

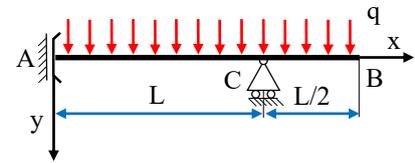
$$v_1(x = L) = 0 = v_2(t = L/2); \quad \vartheta_1(x = L) = 0; \quad \vartheta_2(t = L/2) = 0$$



Linea elastica e rotazione, scalate per la rappresentazione grafica

### Esercizi N.4

Per il carico mostrato, determinare (a) l'equazione della linea elastica per la trave AB, (b) lo spostamento dell'estremità libera, (c) la rotazione dell'estremità libera.



### Soluzione

Applicando le equazioni cardinali della statica possiamo calcolare le reazioni vincolari:

$$\sum F_y = V_C - q \cdot (L + L/2) = 0 \quad \text{da cui} \quad V_C = \frac{3}{2}qL$$

$$\sum M_z = M_A + V_C \cdot L - q \cdot \frac{(L + L/2)^2}{2} = 0$$

da cui: 
$$M_A = q \cdot \frac{(L+L/2)^2}{2} - V_C \cdot L = \frac{9}{8}qL^2 - \frac{3}{2}qL^2 = -\frac{3}{8}qL^2$$

Poiché si era ipotizzato che il momento nel nodo A fosse antiorario, **si cambia verso e segno al risultato**: diventa orario di modulo pari a  $M_A = \frac{3}{8}qL^2$ .

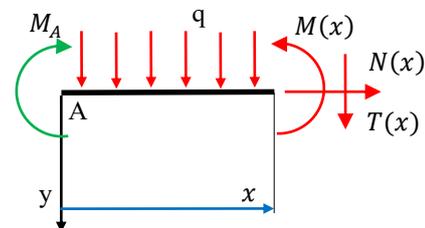
Nel tratto:  $0 \leq x \leq L$  l'equazione di equilibrio alla rotazione è la seguente:

$$\sum M_z = M(x) - M_A + \frac{qx^2}{2} = 0$$

$$M_z(x) = M_A - \frac{qx^2}{2} = \frac{3}{8}qL^2 - \frac{qx^2}{2}$$

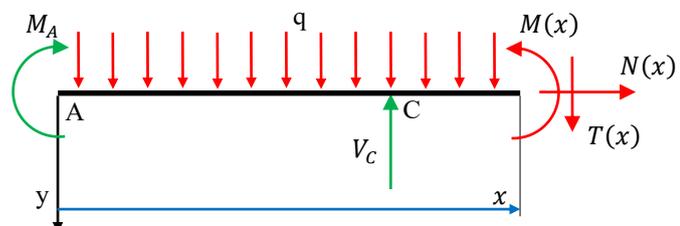
da cui risulta che:

$$M_z(L) = -\frac{qL^2}{8}$$



Nel tratto:  $L \leq x \leq \frac{3}{2}L$

l'equazione di equilibrio alla rotazione è la seguente:



$$\sum M_z = M(x) - M_A - V_C \cdot (x - L) + \frac{qx^2}{2} = 0$$

da cui risulta:



$$M(x) = M_A + V_C \cdot (x - L) - \frac{qx^2}{2} = \frac{3}{8}qL^2 + \frac{3}{2}qL \cdot (x - L) - \frac{qx^2}{2}$$

Semplificando si ottiene:  $M(x) = -\frac{9}{8}qL^2 + \frac{3}{2}qLx - \frac{qx^2}{2}$ .

**Integrando una prima volta** l'equazione della linea elastica nel tratto  $0 \leq x \leq L$  otteniamo (**le relative equazioni avranno il pedice 1**):

$$EI_{zz} \frac{dv_1(x)}{dx} = EI_{zz} \cdot \vartheta_1(x) = \frac{qx^3}{6} - \frac{3}{8}qL^2x + C_1$$

Integrando una seconda volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot v_1(x) = \frac{qx^4}{24} - \frac{3}{16}qL^2x^2 + C_1x + C_2$$

Integrando una prima volta l'equazione della linea elastica nel tratto  $L \leq x \leq \frac{3}{2}L$  otteniamo (**le relative equazioni avranno il pedice 2**):

$$EI_{zz} \frac{dv_2(x)}{dx} = EI_{zz} \cdot \vartheta_2(x) = \frac{qx^3}{6} - \frac{3}{4}qLx^2 + \frac{9}{8}qL^2x + C_3$$

Integrando una seconda volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot v_2(x) = \frac{qx^4}{24} - \frac{1}{4}qLx^3 + \frac{9}{16}qL^2x^2 + C_3x + C_4$$

**Le condizioni al contorno sono le seguenti:**

- a) Per  $x = 0$   $\vartheta_1(x = 0) = 0$
- b) Per  $x = L$   $v_1(x = L) = 0$
- c) Per  $x = L$   $v_2(x = L) = 0$
- d) Per  $x = L$   $\vartheta_1(x = L) = \vartheta_2(x = L)$

Grazie all'equazione a) si ottiene:  $C_1 = 0$

Dalla condizione b)  $EI_{zz} \cdot v_1(L) = \frac{qL^4}{24} - \frac{3}{16}qL^4 + C_2 = 0$  da cui:

$$C_2 = \frac{7}{48}qL^4$$

Dalla condizione c)  $EI_{zz} \cdot v_2(L) = \frac{qL^4}{24} - \frac{qL^4}{4} + \frac{9}{16}qL^4 + C_3L + C_4 = 0$



Dalla condizione d) 
$$\vartheta_1(L) = -\frac{5}{24} \frac{qL^3}{EI_{zz}} = \left(\frac{1}{6} - \frac{3}{4} + \frac{9}{8}\right) \frac{qL^3}{EI_{zz}} + \frac{C_3}{EI_{zz}} = \vartheta_2(L)$$

da cui: 
$$C_3 = \left(-\frac{5}{24} - \frac{1}{6} + \frac{3}{4} - \frac{9}{8}\right) qL^3 = \frac{-3qL^3}{4}$$

Sostituendo il valore della costante  $C_3$  nell'equazione precedente si ottiene:

$$C_4 = -\frac{qL^4}{24} + \frac{qL^4}{4} - \frac{9}{16} qL^4 + \frac{3}{4} qL^4 = \left(\frac{-2 + 12 - 27 + 36}{48}\right) qL^4 = \frac{19}{48} qL^4$$

Per concludere le equazioni sono le seguenti:

Tratto AC:  $0 \leq x \leq L$

$$\begin{cases} v_1(x) = \frac{q}{48EI_{zz}} (2x^4 - 9L^2x^2 + 7L^4) \\ \vartheta_1(x) = \frac{q}{24EI_{zz}} (4x^3 - 9L^2x) \end{cases}$$

Tratto CB:  $L \leq x \leq \frac{3}{2}L$

$$\begin{cases} v_2(x) = \frac{q}{48EI_{zz}} (2x^4 - 12Lx^3 + 27L^2x^2 - 36L^3x + 19L^4) \\ \vartheta_2(x) = \frac{q}{24EI_{zz}} (4x^3 - 18Lx^2 + 27L^2x - 18L^3) \end{cases}$$

Controllo delle condizioni al contorno:

- a) Per  $x = 0$   $\vartheta_1(x = 0) = 0$  OK
- b) Per  $x = L$   $v_1(x = L) = 0$  OK
- c) Per  $x = L$   $v_2(x = L) = 0$  OK
- d) Per  $x = L$   $\vartheta_2(x = L) = \vartheta_2(x = L) = \frac{-5qL^3}{24EI_{zz}}$  OK

Lo spostamento verticale del punto A vale:  $v_1(0) = \frac{7qL^4}{48EI_{zz}}$

Lo spostamento verticale del punto B vale:  $v_2\left(\frac{3}{2}L\right) = \frac{-37qL^4}{384EI_{zz}}$

La rotazione del punto B vale:  $\vartheta_2\left(\frac{3}{2}L\right) = \frac{-3qL^3}{16EI_{zz}}$

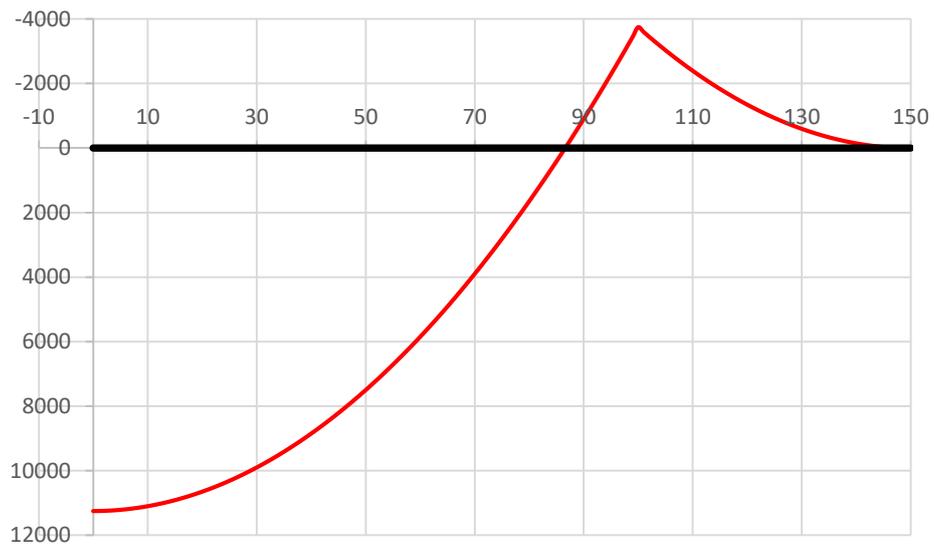
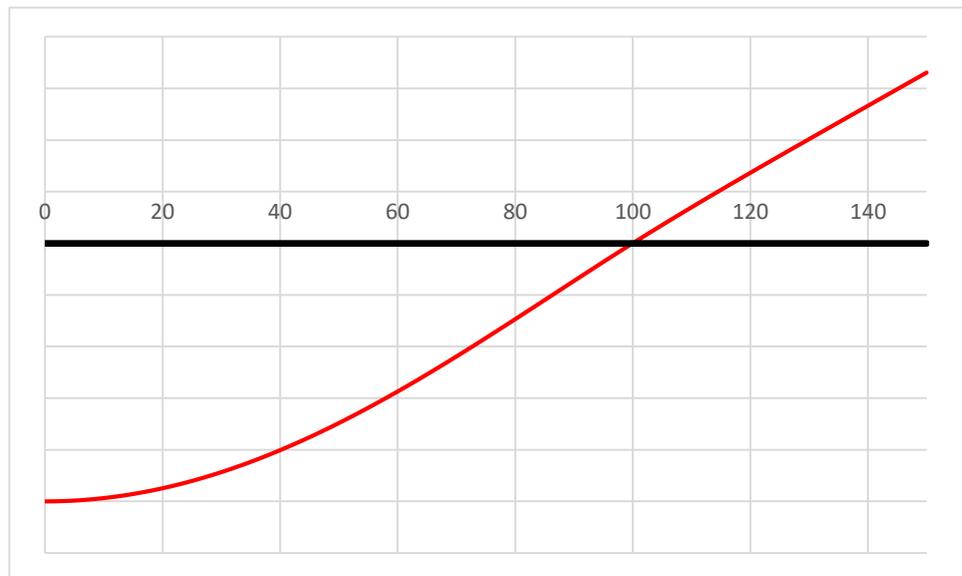


Diagramma dei momenti flettenti



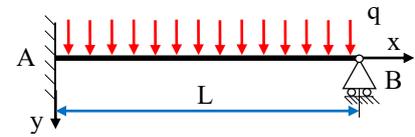
Linea elastica, scalata per la rappresentazione grafica

### Esercizio N.5

Determinare le reazioni nei vincoli per la trave prismatica di figura.

#### Soluzione

La trave è una volta iperstatica: per calcolare le reazioni a terra non possiamo considerarla indeformabile.



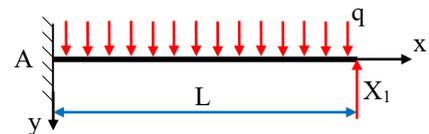
Possiamo immaginare di eliminare i vincoli sovrabbondanti (in questo caso uno solo) rendendo la struttura isostatica: eseguendo questa operazione è necessario evitare di renderla labile. Dove sono stati eliminati i vincoli è necessario aggiungere le corrispondenti reazioni incognite  $X_i$ . Non esiste una sola procedura: per esempio in questo esercizio possiamo eliminare il carrello nel punto B, oppure possiamo consentire la rotazione in A sostituendo all'incastro una cerniera a terra. Chiaramente la soluzione finale sarà identica.

#### Vediamo la prima procedura.

Calcoliamo le reazioni a terra utilizzando le equazioni cardinali della statica:

$$\sum F_x = H_A = 0$$

$$\sum F_y = q \cdot L - V_A - X_1 = 0$$



da cui ricaviamo:

$$V_A = q \cdot L - X_1 \quad \text{diretta verso l'alto}$$

$$\sum M = M_A - \frac{q \cdot L^2}{2} + X_1 \cdot L = 0, \quad (\text{con } M_A \text{ antioraria})$$

da cui ricaviamo:  $M_A = \frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L$

Calcoliamo l'equazione dei momenti flettenti:  $M(x) + \frac{q \cdot x^2}{2} + M_A - V_A \cdot x = 0$

da cui:



$$M(x) = -\frac{q \cdot x^2}{2} - M_A + V_A \cdot x = -\frac{q \cdot x^2}{2} - \left(\frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L\right) + (q \cdot L - X_1) \cdot x$$

In  $x = 0$  il momento flettente vale :

$$M(x = 0) = -\left(\frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L\right) = M_A$$

In  $x = L$  il momento flettente vale :

$$M(x = L) = -\frac{q \cdot L^2}{2} - \frac{q \cdot L^2}{2} + X_1 \cdot L + q \cdot L^2 - X_1 \cdot L = 0$$

L'equazione della linea elastica è la seguente:

$$EI_{zz} \cdot \frac{d^2v(x)}{dx^2} = -M(x) = +\frac{q \cdot x^2}{2} + \left(\frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L\right) - (q \cdot L - X_1) \cdot x$$

Integrando una prima volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot \frac{dv(x)}{dx} = E \cdot J_z \cdot \vartheta(x) = \frac{q \cdot x^3}{6} + \left(\frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L\right) \cdot x - (q \cdot L - X_1) \cdot \frac{x^2}{2} + C_1$$

Integrando una seconda volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot v(x) = \frac{q \cdot x^4}{24} + \left(\frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L\right) \cdot \frac{x^2}{2} - (q \cdot L - X_1) \cdot \frac{x^3}{6} + C_1 \cdot x + C_2$$

**Le condizioni al contorno sono le seguenti:**

a) Per  $x = 0$   $v(0) = 0 \rightarrow c_2 = 0$

b) Per  $x = 0$   $\vartheta(0) = 0 \rightarrow c_1 = 0$

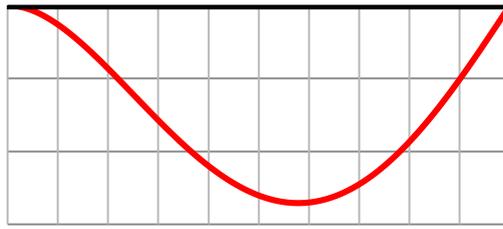
c) Per  $x = L$   $EI_{zz} \cdot v(L) = \frac{q \cdot L^4}{24} + \left(\frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L\right) \cdot \frac{L^2}{2} - (q \cdot L - X_1) \cdot \frac{L^3}{6} = 0$

Grazie a l'ultima equazione possiamo calcolare l'iperstatica  $X_1$ :

$$X_1 = \frac{3}{8} \cdot q \cdot L$$

Di conseguenza, l'equazione della linea elastica è la seguente:

$$v(x) = \frac{2 \cdot q \cdot x^4 - 5 \cdot q \cdot L \cdot x^3 + 3 \cdot q \cdot L^2 \cdot x^2}{48EI_{zz}}$$



Linea elastica, scalata per la rappresentazione grafica

Le reazioni nei vincoli valgono:

$$V_A = q \cdot L - X_1 = \frac{5}{8} \cdot q \cdot L \quad M_A = \frac{q \cdot L^2}{8}$$

La freccia massima si trova nel punto, tra A e B, in cui si annulla la derivata prima:

$$EI_{zz} \cdot \vartheta(x) = \frac{q \cdot x^3}{6} + \frac{q \cdot L^2}{8} \cdot x - \frac{5}{16} \cdot q \cdot L \cdot x^2 = 0$$

Risolvendo l'equazione troviamo:

$$x(v_{max}) = \frac{+15 - \sqrt{33}}{16} L \cong 0.5785 \cdot L$$

In corrispondenza di tale coordinata la freccia raggiunge il valore massimo che vale

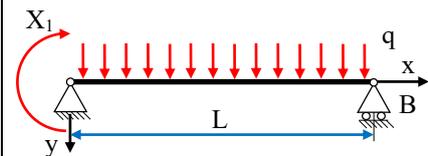
circa: 
$$v_{max} \cong \frac{q \cdot L^4}{184.6 \cdot EI_{zz}}$$

**Vediamo la seconda procedura.**

Calcoliamo le reazioni a terra utilizzando le equazioni cardinali della statica:

$$\sum F_x = H_A = 0$$

$$\sum M = X_1 + \frac{q \cdot L^2}{2} - V_B \cdot L = 0$$



da cui ricaviamo:

$$V_B = \frac{q \cdot L}{2} + \frac{X_1}{L} \quad \text{diretta verso l'alto}$$

$$\sum F_y = q \cdot L - V_A - V_B = 0$$

da cui ricaviamo:

$$V_A = q \cdot L - V_B = \frac{q \cdot L}{2} - \frac{X_1}{L}$$



Calcoliamo l'equazione dei momenti flettenti:

$$M(x) + \frac{q \cdot x^2}{2} - X_1 - V_A \cdot x = 0$$

da cui: 
$$M(x) = -\frac{q \cdot x^2}{2} + X_1 + V_A \cdot x = -\frac{q \cdot x^2}{2} + X_1 + \left(\frac{q \cdot L}{2} - \frac{X_1}{L}\right) \cdot x$$

In  $x = 0$  il momento flettente vale :

$$M(x = 0) = X_1$$

In  $x = L$  il momento flettente vale :

$$M(x = L) = -\frac{q \cdot L^2}{2} + X_1 + \left(\frac{q \cdot L}{2} - \frac{X_1}{L}\right) \cdot L = 0$$

L'equazione della linea elastica è la seguente:

$$EI_{zz} \cdot \frac{d^2v(x)}{dx^2} = -M(x) = +\frac{q \cdot x^2}{2} - X_1 - \left(\frac{q \cdot L}{2} - \frac{X_1}{L}\right) \cdot x$$

Integrando una prima volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot \frac{dv(x)}{dx} = EI_{zz} \cdot \vartheta(x) = \frac{q \cdot x^3}{6} - X_1 \cdot x - \left(\frac{q \cdot L}{2} - \frac{X_1}{L}\right) \cdot \frac{x^2}{2} + C_1$$

Integrando una seconda volta otteniamo:

$$EI_{zz} \cdot v(x) = \frac{q \cdot x^4}{24} - X_1 \cdot \frac{x^2}{2} - \left(\frac{q \cdot L}{2} - \frac{X_1}{L}\right) \cdot \frac{x^3}{6} + C_1 \cdot x + C_2$$

**Le condizioni al contorno sono le seguenti:**

a) Per  $x = 0$   $v(0) = 0 \rightarrow c_2 = 0$

b) Per  $x = 0$   $\vartheta(0) = 0 \rightarrow c_1 = 0$

c) Per  $x = L$   $v(L) = \frac{q \cdot L^4}{24} - X_1 \cdot \frac{L^2}{2} - \left(\frac{q \cdot L}{2} - \frac{X_1}{L}\right) \cdot \frac{L^3}{6} = 0$

Grazie a l'ultima equazione possiamo calcolare l'iperstatica  $X_1$ :

$$X_1 = -\frac{q \cdot L^2}{8}$$

Di conseguenza, l'equazione della linea elastica è la seguente:

$$v(x) = \frac{2qx^4 - 5qLx^3 + 3qL^2x^2}{48EI_{zz}} = \frac{qx^2[2x^2 - 5Lx + 3L^2]}{48EI_{zz}}$$

Soluzione identica a quella trovata con la prima procedura.



### Esercizi N.6

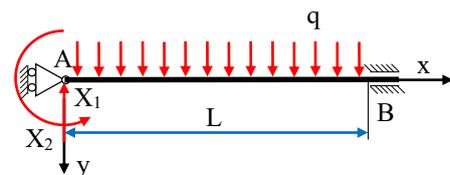
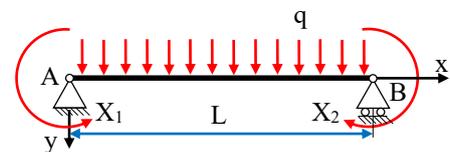
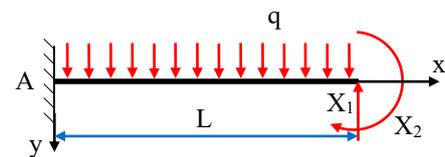
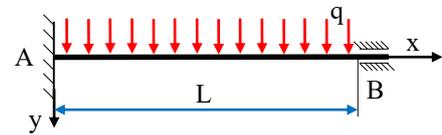
Per il carico mostrato, determinare (a) l'equazione della linea elastica per la trave a mensola AB, (b) lo spostamento dell'estremità libera, (c) la rotazione dell'estremità libera.

### Soluzione

La trave è due volte iperstatica: per calcolare le reazioni a terra non possiamo considerarla indeformabile.

Possiamo immaginare di eliminare i vincoli sovrabbondanti (in questo caso due) rendendo la struttura isostatica: eseguendo questa operazione è necessario evitare di renderla labile. Osservando il terzo schema (in basso a destra), vediamo che se avessimo inserito il carrello nel nodo A ruotato di  $90^\circ$ , la struttura sarebbe risultata isostatica, ma labile, in quanto non sarebbero impediti gli spostamenti orizzontali.

Dove sono stati eliminati i vincoli è necessario aggiungere le corrispondenti reazioni incognite  $X_i$ . Non esiste una sola procedura: per esempio in questo esercizio possiamo utilizzare i tre schemi statici mostrati nelle figure a lato. Chiaramente le tre soluzioni finali dovranno essere identiche.





**Vediamo la prima procedura**, relativa al primo schema statico mostrato in figura.

Calcoliamo le reazioni a terra utilizzando le equazioni cardinali della statica:

$$\sum F_x = H_A = 0$$

$$\sum F_y = q \cdot L - V_A - X_1 = 0$$

$$\sum M = \frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L + X_2 - M_A = 0$$

da cui ricaviamo:

$$V_A = q \cdot L - X_1 \quad \text{diretta verso l'alto}$$

$$M_A = \frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L + X_2 \quad \text{diretta in senso antiorario}$$

Calcoliamo l'equazione dei momenti flettenti:  $M(x) + \frac{q \cdot x^2}{2} + M_A - V_A \cdot x = 0$

da cui:

$$M(x) = -\frac{q \cdot x^2}{2} - M_A + V_A \cdot x$$

In  $x = 0$  il momento flettente vale:  $M(x = 0) = M_A$

In  $x = L$  il momento flettente vale:

$$\begin{aligned} M(x = L) &= -\frac{q \cdot L^2}{2} - M_A + V_A \cdot L \\ &= -\frac{q \cdot L^2}{2} - \left( \frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L + X_2 \right) + (q \cdot L - X_1) \cdot L = X_2 \end{aligned}$$

L'equazione della linea elastica è la seguente:

$$EI_{zz} \cdot \frac{d^2v(x)}{dx^2} = -M(x) = \frac{q \cdot x^2}{2} - V_A \cdot x + M_A$$

Integrando una prima volta otteniamo:

$$EI_{zz} \frac{dv(x)}{dx} = EI_{zz} \vartheta(x) = \frac{q \cdot x^3}{6} - V_A \frac{x^2}{2} + M_A x + C_1$$

Integrando una seconda volta otteniamo:

$$EI_{zz} v(x) = \frac{q \cdot x^4}{24} - V_A \frac{x^3}{6} + M_A \frac{x^2}{2} + C_1 x + C_2$$



Le condizioni al contorno sono le seguenti:

a) Per  $x = 0$   $v(0) = 0 \rightarrow c_2 = 0$

b) Per  $x = 0$   $\vartheta(0) = 0 \rightarrow c_1 = 0$

c) Per  $x = L$   $EI_{zz} \cdot v(L) = \frac{q \cdot L^4}{24} - V_A \cdot \frac{L^3}{6} + M_A \cdot \frac{L^2}{2} = 0$

d) Per  $x = L$   $EI_{zz} \cdot \frac{dv(L)}{dx} = EI_{zz} \cdot \vartheta(L) = \frac{q \cdot L^3}{6} - V_A \cdot \frac{L^2}{2} + M_A \cdot L = 0$

Semplificando le ultime due equazioni, possiamo scrivere il seguente sistema di due equazioni e due incognite:

$$4 \cdot L \cdot V_A - 12 \cdot M_A = q \cdot L^2$$

$$3 \cdot L \cdot V_A - 6 \cdot M_A = q \cdot L^2$$

In forma matriciale:

$$\begin{bmatrix} 4 \cdot L & -12 \\ 3 \cdot L & -6 \end{bmatrix} \cdot \begin{Bmatrix} V_A \\ M_A \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} q \cdot L^2 \\ q \cdot L^2 \end{Bmatrix}$$

da cui:

$$V_A = \frac{\begin{vmatrix} q \cdot L^2 & -12 \\ q \cdot L^2 & -6 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 4 \cdot L & -12 \\ 3 \cdot L & -6 \end{vmatrix}} = \frac{6 \cdot q \cdot L^2}{12 \cdot L} = \frac{q \cdot L}{2}; \quad M_A = \frac{\begin{vmatrix} 4 \cdot L & q \cdot L^2 \\ 3 \cdot L & q \cdot L^2 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 4 \cdot L & -12 \\ 3 \cdot L & -6 \end{vmatrix}} = \frac{q \cdot L^3}{12 \cdot L} = \frac{q \cdot L^2}{12}$$

Ricordando che:

$$V_A = q \cdot L - X_1$$

$$M_A = \frac{q \cdot L^2}{2} - X_1 \cdot L + X_2$$

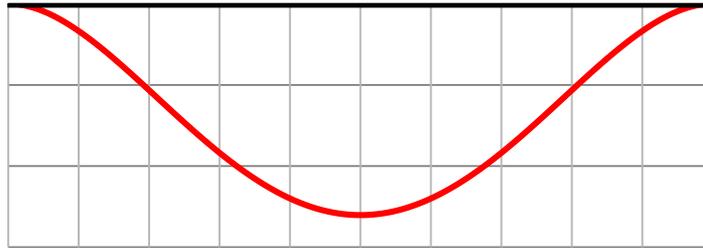
possiamo calcolare le reazioni iperstatiche  $X_1$  e  $X_2$ :

$$X_1 = q \cdot L - V_A = q \cdot L - \frac{q \cdot L}{2} = \frac{q \cdot L}{2}$$

$$X_2 = M_A - \frac{q \cdot L^2}{2} + X_1 \cdot L = \frac{q \cdot L^2}{12} - \frac{q \cdot L^2}{2} + \frac{q \cdot L}{2} \cdot L = \frac{q \cdot L^2}{12}$$

L'equazione della linea elastica risulta la seguente:

$$v(x) = \frac{q \cdot x^4 - 4 \cdot V_A \cdot x^3 + 12 \cdot M_A \cdot x^2}{24EI_{zz}} = \frac{q \cdot x^2}{24EI_{zz}} (x^2 - 2 \cdot L \cdot x + L^2)$$



Linea elastica, scalata per la rappresentazione grafica