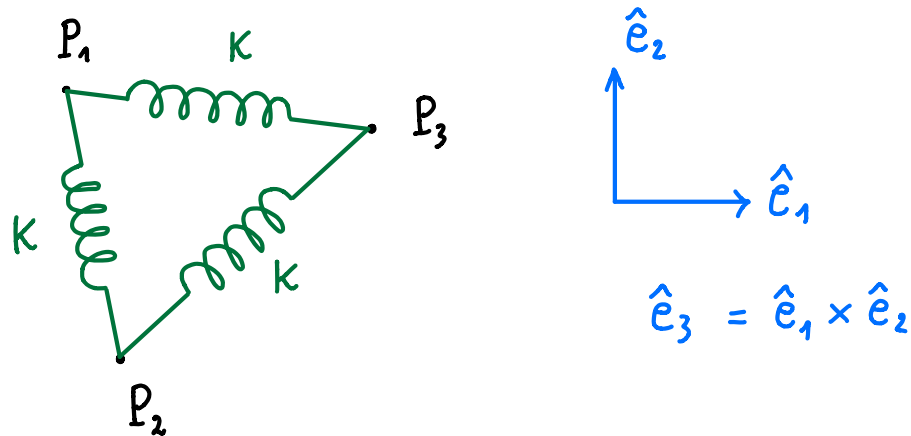


Esempio sulle forze interne

Consideriamo tre punti materiali collegati a due a due da una molla di costante elastica K e lunghezza a riposo nulla



l'energia potenziale delle forze interne è

$$\bullet V^{(I)}(\vec{x}) = \sum_{1 \leq i < j \leq N} V_{ij}(r_{ij}(\vec{x}))$$

$$\vec{x} \in \mathbb{R}^{3N}, \quad \vec{x} = (\vec{x}_1, \vec{x}_2, \dots, \vec{x}_N),$$

\vec{x}_j è la posizione del punto j -esimo

possiamo anche scrivere

$$\bullet V^{(I)}(\vec{x}) = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^N V_{ij}(r_{ij}(\vec{x}))$$

Nel nostro caso $N = 3$

$$V^{(I)}(x) = V_{12}(\rho_{12}(\vec{x})) + V_{13}(\rho_{13}(\vec{x})) +$$

$$V_{23}(\rho_{23}(\vec{x})) \rightarrow \text{se usiamo la formula} \bullet$$

$$\text{con } \vec{x} = (\vec{x}_1, \vec{x}_2, \vec{x}_3)$$

oppure

$$V^{(I)}(\vec{x}) = \frac{1}{2} \left[V_{12}(\rho_{12}(\vec{x})) + V_{13}(\rho_{13}(\vec{x})) + \right. \\ \left. V_{21}(\rho_{23}(\vec{x})) + V_{23}(\rho_{23}(\vec{x})) + \right. \\ \left. V_{31}(\rho_{12}(\vec{x})) + V_{32}(\rho_{13}(\vec{x})) \right]$$

se usiamo la formula \bullet

notando che $\rho_{12} = \rho_{21}$, $\rho_{13} = \rho_{31}$, $\rho_{23} = \rho_{32}$ si ha

$V_{ij} = V_{ji}$ e questa formula diventa uguale alla

precedente:

$$V^{(I)}(x) = \frac{1}{2} \left[2V_{12}(\rho_{12}(\vec{x})) + 2V_{13}(\rho_{13}(\vec{x})) + \right. \\ \left. 2V_{23}(\rho_{23}(\vec{x})) \right]$$

$$= V_{12}(\rho_{12}(\vec{x})) + V_{13}(\rho_{13}(\vec{x})) +$$

$$V_{23}(\rho_{23}(\vec{x}))$$

Calcoliamo ora la forza risultante delle forze interne che agisce su ciascun punto

$$\vec{F}_k^{(I)} = \sum_{\substack{j=1 \\ i \neq j}}^N \vec{F}_{kj} \quad k = 1, \dots, N$$

Sappiamo che vale la relazione

$$\vec{F}_k^{(I)} = - \nabla_{\vec{x}_k} V^{(I)} = - \left(\frac{\partial V^{(I)}}{\partial x_k}, \frac{\partial V^{(I)}}{\partial y_k}, \frac{\partial V^{(I)}}{\partial z_k} \right)^T$$

$$\vec{x}_k = (x_k, y_k, z_k)$$

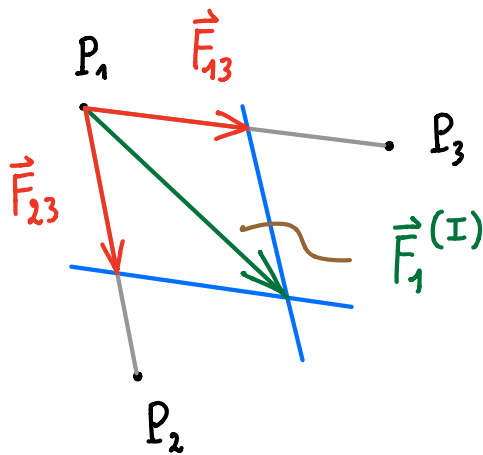
Prendiamo P_1

$$1 \quad \vec{F}_1^{(I)} = \vec{F}_{12} + \vec{F}_{13}$$

inoltre

$$2 \quad \vec{F}_1^{(I)} = - \nabla_{\vec{x}_1} V^{(I)}$$

Voglio verificare che 1 e 2 ci danno lo stesso risultato



$$V^{(I)}(\vec{x}) = V_{12}(\rho_{12}(\vec{x})) + V_{13}(\rho_{13}(\vec{x})) + V_{23}(\rho_{23}(\vec{x}))$$

$$V^{(I)}(\vec{x}) = \frac{1}{2} k \rho_{12}^2(\vec{x}) + \frac{1}{2} k \rho_{13}^2(\vec{x}) + \frac{1}{2} k \rho_{23}^2(\vec{x})$$

$$V^{(I)}(\vec{x}) = \frac{1}{2} k \left[\overbrace{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|^2}^{= \rho_{12}^2} + \overbrace{|\vec{x}_1 - \vec{x}_3|^2}^{= \rho_{13}^2} + \underbrace{|\vec{x}_2 - \vec{x}_3|^2}_{= \rho_{23}^2} \right]$$

verificate questo passaggio

$$\begin{aligned} \nabla_{\vec{x}_1} V^{(I)}(\vec{x}) &= \frac{1}{2} k \left[\cancel{2} (\vec{x}_1 - \vec{x}_2) + \cancel{2} (\vec{x}_1 - \vec{x}_3) \right] \\ &= k (\vec{x}_1 - \vec{x}_2) + k (\vec{x}_1 - \vec{x}_3) \end{aligned}$$

quindi $\vec{F}_1^{(I)} = -k (\vec{x}_1 - \vec{x}_2) - k (\vec{x}_1 - \vec{x}_3)$

Ora usiamo invece la formula

$$\vec{F}_1^{(I)} = \vec{F}_{12} + \vec{F}_{13}$$

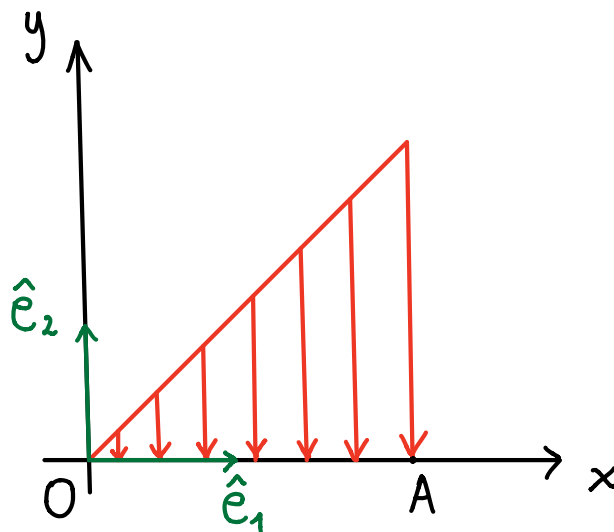
dove le forze elastiche esercitate su P_1 prendono la forma

$$\vec{F}_{12} = k(\vec{x}_2 - \vec{x}_1), \quad \vec{F}_{13} = k(\vec{x}_3 - \vec{x}_1)$$

Si è visto allora che

$$\nabla_{\vec{x}_1} V^{(I)} = -\vec{F}_{12} - \vec{F}_{13} = -\vec{F}_1^{(I)}$$

Calcolo del centro dei vettori paralleli per una distribuzione continua di forze



$$\vec{f}(x) = -f_0 \frac{x}{l} \hat{e}_2$$

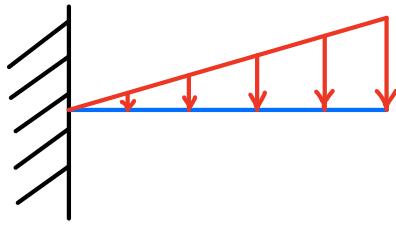
$(f_0 > 0)$

f_0 è una forza per unità di lunghezza

$$|O - A| = l$$

notiamo che $\vec{f}(0) = \vec{0}$ e $\vec{f}(l) = -f_0 \hat{e}_2$

Avrete spesso a che fare con carichi distribuiti e uno dei primi esempi che incontrerete è la trave incastrata e sottoposta ad un carico distribuito



Vogliamo trovare un sistema di forze equivalente a quello dato.

Poiché il trinomio invariante è nullo dato che il sistema è piano, un sistema equivalente è

$$\{(\vec{R}, C)\}$$

con \vec{R} la risultante delle forze e C il centro dei vettori paralleli

Calcoliamo \vec{R}

$$\vec{R} = \int_0^l -f_0 \frac{x}{l} \hat{e}_2 dx =$$

$$-\frac{f_0}{l} \left(\int_0^l x dx \right) \hat{e}_2 = -\frac{f_0}{l} \frac{1}{2} l^2 \hat{e}_2$$

$$= -\frac{f_0 l}{2} \hat{e}_2 = \vec{R}$$

Calcoliamo la posizione del centro dei vettori paralleli. Ricordiamo prima la formula per il caso discreto

$$C - O = \frac{1}{\sum_{j=1}^N v_j} \sum_{j=1}^N (P_j - O) v_j$$

$$\vec{v}_j = v_j \hat{e}$$

$$= \vec{R} \cdot \hat{e}$$

infatti $\vec{R} = \sum_{j=1}^N \vec{v}_j =$

$$\sum_{j=1}^N v_j \hat{e} = \left(\sum_{j=1}^N v_j \right) \hat{e}$$

Nel caso di una distribuzione continua la formula diventa

$$C - O = \frac{1}{\vec{R} \cdot \hat{e}_2} \int_0^l (x \hat{e}_1) \underbrace{\left(-\frac{\rho_0 x}{l} \right)}_{= \vec{f} \cdot \hat{e}_2} dx$$

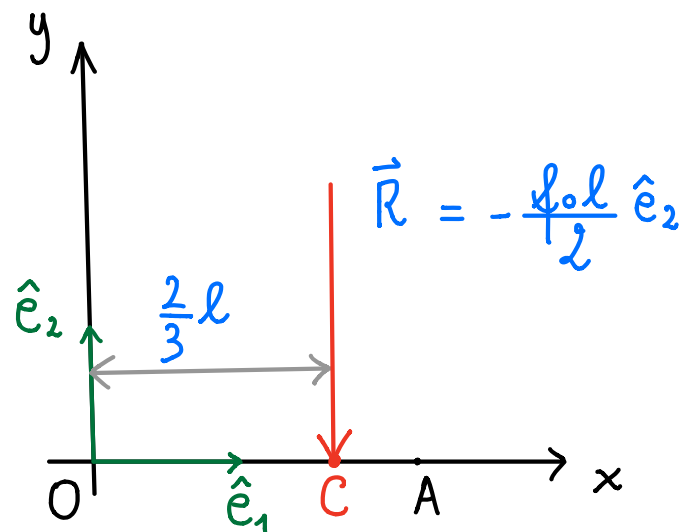
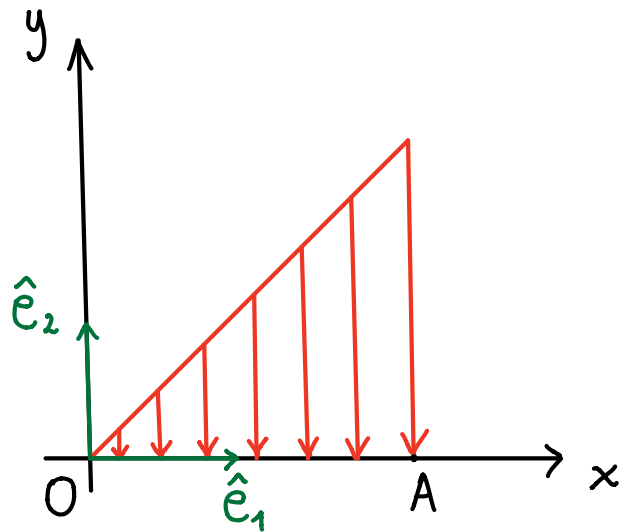
$$\vec{R} \cdot \hat{e}_2 = \left(-\frac{\rho_0 l}{2} \right) \hat{e}_2 \cdot \hat{e}_2 = -\frac{\rho_0 l}{2}$$

risolviamo separatamente l'integrale

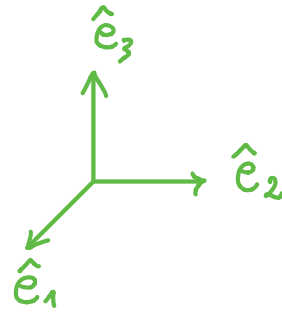
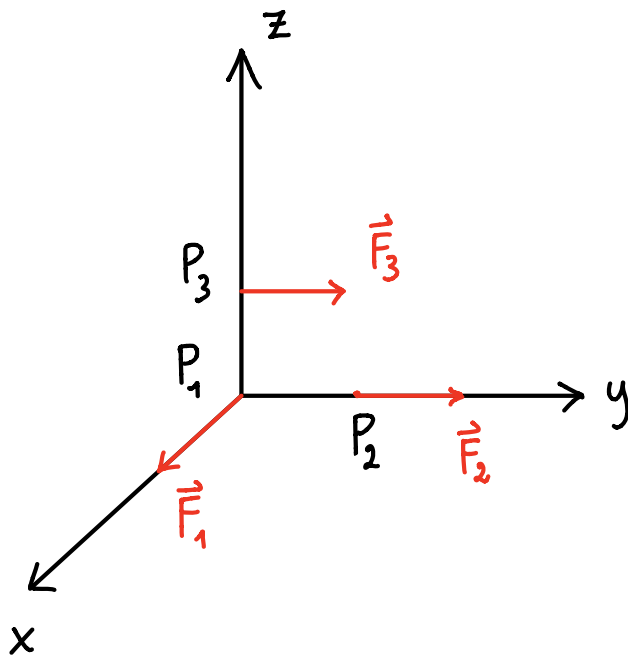
$$\int_0^l (x \hat{e}_1) \left(-\frac{\phi_0 x}{l} \right) dx = -\frac{\phi_0}{l} \left(\int_0^l x^2 dx \right) \hat{e}_1$$

$$= -\frac{\phi_0}{l} \frac{1}{3} l^3 \hat{e}_1 = -\frac{\phi_0 l^2}{3} \hat{e}_1$$

$$C - O = \frac{1}{-\frac{\phi_0 l}{2}} \left(-\frac{\phi_0 l^2}{3} \right) \hat{e}_1 = \frac{2}{3} l \hat{e}_1$$



Esercizio



$$P_1 - O = \vec{0}$$

$$\vec{F}_1 = a \hat{e}_1$$

$$P_2 - O = \hat{e}_2$$

$$\vec{F}_2 = a \hat{e}_2$$

$$P_3 - O = \hat{e}_3$$

$$\vec{F}_3 = a \hat{e}_3$$

$$a > 0$$

trovare l'asse centrale

Sol.

$$\vec{R} = \vec{F}_1 + \vec{F}_2 + \vec{F}_3 = a \hat{e}_1 + 2a \hat{e}_2$$

$$|\vec{R}| = \sqrt{5} a$$

Introduciamo un punto A generico

$$A - O = x \hat{e}_1 + y \hat{e}_2 + z \hat{e}_3$$

e imponiamo la condizione che appartenga

all'asse centrale, cioè

$$\vec{M}_A \times \vec{R} = \vec{0}$$

$$\vec{M}_A = (P_1 - A) \times \vec{F}_1 + (P_2 - A) \times \vec{F}_2 + (P_3 - A) \times \vec{F}_3$$

$$\begin{aligned}\vec{M}_A &= (-x \hat{e}_1 - y \hat{e}_2 - z \hat{e}_3) \times a \hat{e}_1 + \\ &\quad (-x \hat{e}_1 + (1-y) \hat{e}_2 - z \hat{e}_3) \times a \hat{e}_2 + \\ &\quad (-x \hat{e}_1 - y \hat{e}_2 + (1-z) \hat{e}_3) \times a \hat{e}_3 \\ &= ya \hat{e}_3 - za \hat{e}_2 - xa \hat{e}_3 + za \hat{e}_1 \\ &\quad - xa \hat{e}_3 - (1-z)a \hat{e}_1 \\ &= a(2z-1) \hat{e}_1 - za \hat{e}_2 + a(y-2x) \hat{e}_3\end{aligned}$$

ricordiamo che

$$\vec{R} = a \hat{e}_1 + 2a \hat{e}_2$$

$$\begin{aligned}\vec{M}_A \times \vec{R} &= [a(2z-1) \hat{e}_1 - za \hat{e}_2 + a(y-2x) \hat{e}_3] \times \\ &\quad (a \hat{e}_1 + 2a \hat{e}_2) = \\ &\quad 2a^2(2z-1) \hat{e}_3 + a^2z \hat{e}_3 + a^2(y-2x) \hat{e}_2 \\ &\quad - 2a^2(y-2x) \hat{e}_1 = \vec{0}\end{aligned}$$

proiettiamo lungo $\hat{e}_1, \hat{e}_2, \hat{e}_3$

$$\hat{e}_1: -2a^2(y-2x) = 0$$

$$\hat{e}_2: a^2(y-2x) = 0$$

$$\hat{e}_3: 5a^2z - 2a^2 = 0$$

$$\begin{cases} y = 2x \\ 5z = 2 \longrightarrow z = 2/5 \end{cases}$$

l'intersezione di questi due piani ci dà l'asse centrale
centrale

