

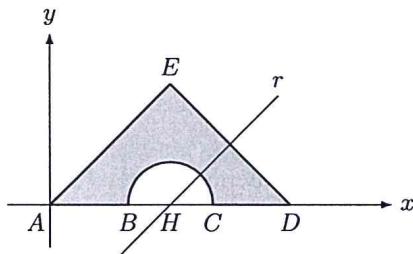
Compito di Meccanica Razionale

Corso di Laurea in Ingegneria Aerospaziale

18 Luglio 2022

Primo Esercizio

Si fissi un sistema di riferimento Oxy . Sul piano Oxy si consideri la lamina omogenea $ABCDE$ di massa m definita come segue: dal triangolo rettangolo ADE , con $\overline{AE} = \overline{DE} = 2\ell$, viene rimossa la regione corrispondente ad un semicerchio di raggio $\ell/2$ con centro nel punto medio H del segmento AD (si veda la figura).

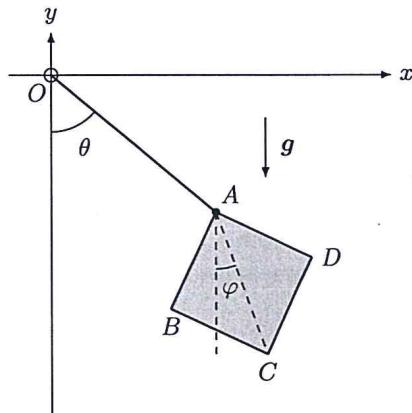


- i) Calcolare i momenti di inerzia della lamina rispetto agli assi Ax , Ay in funzione di m , ℓ .
- ii) Introdotto l'asse r passante per H ed il punto medio del segmento ED , dire se l'asse r è principale di inerzia e calcolare il momento di inerzia corrispondente.

Secondo Esercizio

In un piano verticale si fissi un riferimento Oxy e si consideri il sistema meccanico formato da un'asta OA omogenea di massa m lunga 2ℓ e da una lamina quadrata $ABCD$ omogenea di massa M e di lato ℓ . L'estremo O dell'asta è vincolato all'origine degli assi da una coppia rotoidale fissa. Il vertice A della lamina è vincolato all'estremo A dell'asta tramite una coppia rotoidale mobile.

Usando come parametri lagrangiani gli angoli θ e φ formati rispettivamente dall'asta e dal segmento AC con l'asse verticale (si veda la figura), scrivere le equazioni di Lagrange del sistema.

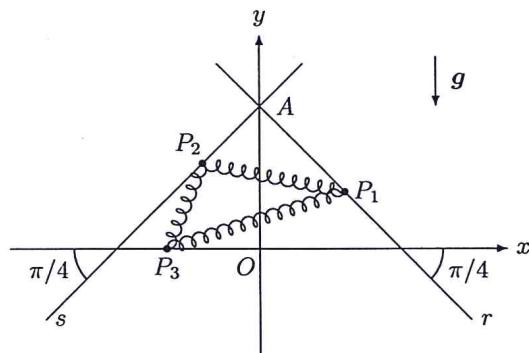


Terzo Esercizio

Si fissi un sistema di riferimento $Oxyz$. Sul piano Oxy si consideri il sistema meccanico formato da tre punti materiali P_1, P_2, P_3 aventi la stessa massa m . I punti P_1, P_2 possono scivolare lungo le guide rettilinee r, s , rispettivamente, inclinate di $\pi/4$ rispetto all'asse Ox e passanti per il punto $A \equiv (0, \ell)$ (si veda la figura). Il punto P_3 può scivolare lungo l'asse Ox . Ciascun punto è collegato agli altri due da una molla di costante elastica k e lunghezza a riposo nulla. Sul sistema agisce la forza di gravità, di accelerazione g .

Usando come parametri lagrangiani le coordinate x_1, x_2, x_3 di P_1, P_2, P_3 relative all'asse Ox ,

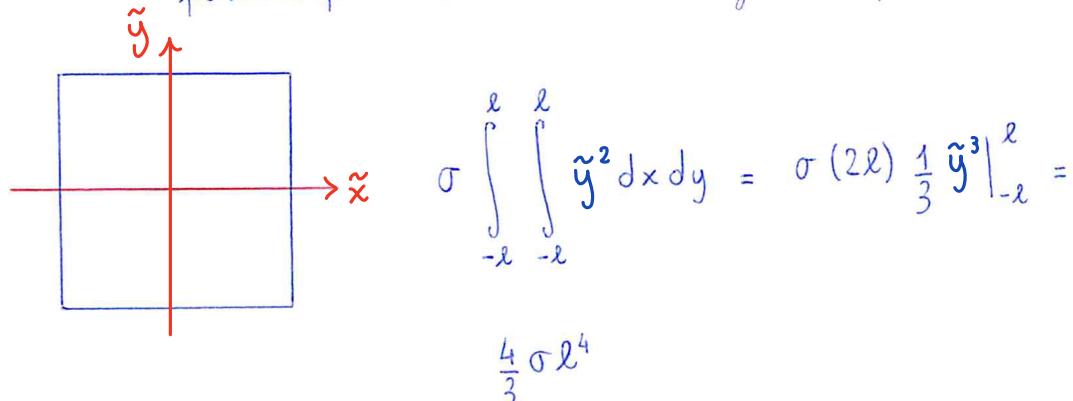
- mostrare che esiste un'unica configurazione di equilibrio e che essa è stabile;
- calcolare le frequenze proprie ed i modi normali di oscillazione attorno alla configurazione di equilibrio stabile trovata.



ESERCIZIO 1

i) Considero la lamina di densità σ definita dal triangolo ADE

$I_{Ax}^{ADE} = \frac{1}{2} I_q$ con I_q momento di inerzia di una lamina quadrata omogenea di densità σ e lato $2l$ rispetto ad un qualunque asse passante per il suo bariporto e che giace sul piano della lamina

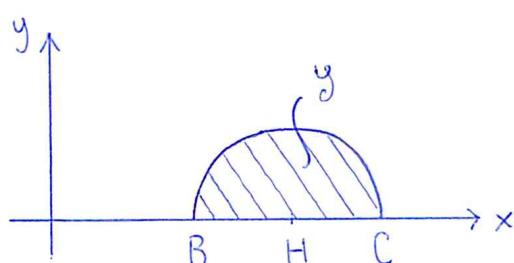


$$I_{Ax}^{ADE} = \frac{2}{3} \sigma l^4$$

$$I_{Ay}^{ADE} = I_{Ax}^{ADE} + m^{ADE} (l\sqrt{2})^2 \quad \text{con} \quad m^{ADE} = \sigma 2l^2$$

$$I_{Ay}^{ADE} = \frac{14}{3} \sigma l^4$$

Considero la lamina di densità σ definita dal semicirchio con centro in H e raggio $\frac{l}{2}$



$$I_{Ax}^g = \frac{\sigma}{2} \int_0^{l/2} \int_0^{\pi} g^3 dg d\theta = \frac{\pi \sigma l^4}{128}$$

$$I_{Ay}^g = I_{Ax}^g + m^g (l\sqrt{2})^2 \quad \text{con} \quad m^g = \sigma \frac{\pi l^2}{2}$$

$$I_{Ay}^g = \frac{\pi}{128} \sigma l^4$$

Allora,

$$I_{Ax} = I_{Ax}^{ADE} - I_{Ax}^g = \underline{\underline{\sigma l^4 \left(\frac{2}{3} - \frac{\pi}{128} \right)}}$$

$$\text{con } \sigma = \frac{m}{\frac{4l^2}{2} - \frac{\pi l^2}{2 \cdot 4}} = \frac{8m}{l^2(16 - \pi)}$$

$$I_{Ay} = I_{Ay}^{ADE} - I_{Ay}^g = \underline{\underline{\sigma l^4 \left(\frac{14}{3} - \frac{33\pi}{128} \right)}}$$

ii) Si può mostrare attraverso le simmetrie che gli assi Hx e Hy sono principali di invarianza. Inoltre $I_{Hx} = I_{Hy}$. segue che l'asse re è principale di invarianza

e

$$I_r = I_{Ax}$$

ESERCIZIO 2

Energia cinetica rotta

$$T^{(a)} = \frac{1}{2} I_{0z}^{(a)} \|\vec{w}^{(a)}\|^2 = \frac{2}{3} m l^2 \dot{\theta}^2 \quad \left(I_{0z}^{(a)} = \frac{4}{3} m l^2, \vec{w}^{(a)} = \dot{\theta} \hat{e}_3 \right)$$

Energia cinetica lamina

$$T^{(x)} = \frac{1}{2} M \|\vec{\sigma}_G\|^2 + \frac{1}{2} I_{Gz}^{(x)} \|\vec{w}^{(x)}\|^2$$

G è il barycentro della lamina

$$G-O = \left(2l \sin \theta + \frac{\sqrt{2}}{2} l \sin \varphi \right) \hat{e}_1 - \left(2l \cos \theta + \frac{\sqrt{2}}{2} l \cos \varphi \right) \hat{e}_2$$

$$\|\vec{\sigma}_G\|^2 = 4l^2 \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} l^2 \dot{\varphi}^2 + 2\sqrt{2} l^2 \dot{\theta} \dot{\varphi} \cos(\theta - \varphi),$$

$$I_{Gz}^{(x)} = \frac{M l^2}{6}, \quad \vec{w}^{(x)} = \dot{\varphi} \hat{e}_3$$

$$T^{(x)} = M l^2 \left(\frac{\dot{\varphi}^2}{3} + 2\dot{\theta}^2 + \sqrt{2} \dot{\theta} \dot{\varphi} \cos(\theta - \varphi) \right)$$

Energia potenziale

$$V = -mgl \cos \theta - Mgl \left(2 \cos \theta + \frac{\sqrt{2}}{2} \cos \varphi \right)$$

Lagrangiana

$$L = T - V = \frac{2}{3} m l^2 \dot{\theta}^2 + M l^2 \left(\frac{\dot{\varphi}^2}{3} + 2\dot{\theta}^2 + \sqrt{2} \dot{\theta} \dot{\varphi} \cos(\theta - \varphi) \right) + mgl \cos \theta + Mgl \left(2 \cos \theta + \frac{\sqrt{2}}{2} \cos \varphi \right)$$

$$\frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} = \frac{4ml^2}{3} \ddot{\theta} + 4Ml^2 \ddot{\theta} + \sqrt{2} Ml^2 \dot{\varphi} \cos(\theta - \varphi)$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} \right) = 4l^2 \left(\frac{m}{3} + M \right) \ddot{\theta} + \sqrt{2} M l^2 \ddot{\varphi} \cos(\theta - \varphi) - \sqrt{2} M l^2 (\dot{\theta} - \dot{\varphi}) \dot{\varphi} \sin(\theta - \varphi)$$

$$\frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} = \frac{2Ml^2}{3} \ddot{\varphi} + \sqrt{2} M l^2 \dot{\theta} \cos(\theta - \varphi)$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} \right) = \frac{2Ml^2}{3} \ddot{\varphi} + \sqrt{2} M l^2 \ddot{\theta} \cos(\theta - \varphi) - \sqrt{2} M l^2 (\dot{\theta} - \dot{\varphi}) \dot{\theta} \sin(\theta - \varphi)$$

$$\frac{\partial L}{\partial \theta} = -\sqrt{2} M l^2 \dot{\theta} \dot{\varphi} \sin(\theta - \varphi) - (m + 2M) g l \sin \theta$$

$$\frac{\partial L}{\partial \varphi} = \sqrt{2} M l^2 \dot{\theta} \dot{\varphi} \sin(\theta - \varphi) - \frac{\sqrt{2}}{2} M g l \sin \varphi$$

Equazioni di Lagrange

$$\begin{cases} 4l \left(\frac{m}{3} + M \right) \ddot{\theta} + \sqrt{2} M l \ddot{\varphi} \cos(\theta - \varphi) + \sqrt{2} M l \dot{\varphi}^2 \sin(\theta - \varphi) = -(m + 2M) g \sin \theta \\ \frac{2Ml}{3} \ddot{\varphi} + \sqrt{2} M l \ddot{\theta} \cos(\theta - \varphi) - \sqrt{2} M l \dot{\theta}^2 \sin(\theta - \varphi) = -\frac{\sqrt{2}}{2} M g \sin \varphi \end{cases}$$

ESERCIZIO 3

i) Equazione della retta r : $y = -x + l$

Equazione della retta s : $y = x + l$

$$V(x_1, x_2, x_3) = mg y_1 + mg y_2 + \frac{1}{2} k [(x_1 - x_2)^2 + (y_1 - y_2)^2]$$

$$+ \frac{1}{2} k [(x_2 - x_3)^2 + y_2^2] + \frac{1}{2} k [(x_1 - x_3)^2 + y_1^2]$$

dopo aver sostituito $y_1 = -x_1 + l$, $y_2 = x_2 + l$ si ha

$$V(x_1, x_2, x_3) = (x_2 - x_1)(mg + kl) + k(2x_1^2 + 2x_2^2 + x_3^2 - x_3(x_1 + x_2))$$

$$\frac{\partial V}{\partial x_1} = -mg - kl + 4kx_1 - kx_3 = 0 \quad \left. \begin{array}{l} \text{le norme: } \\ 4k(x_1 + x_2) - 2kx_3 = 0 \end{array} \right\}$$

$$\frac{\partial V}{\partial x_2} = mg + kl + 4kx_2 - kx_3 = 0 \quad x_3 = 2(x_1 + x_2)$$

$$\frac{\partial V}{\partial x_3} = 2kx_3 - k(x_1 + x_2) = 0$$

$$x_3 = \frac{x_1 + x_2}{2}$$

allora deve essere $x_1 = -x_2$, $x_3 = 0$

L'unica configurazione di equilibrio è $(\bar{x}_1, \bar{x}_2, \bar{x}_3) = \left(\frac{mg + 2kl}{4k}, -\frac{mg + 2kl}{4k}, 0\right)$

Si ha

$$V'' = \begin{pmatrix} 4k & 0 & -k \\ 0 & 4k & -k \\ -k & -k & 2k \end{pmatrix}$$

$$4k > 0$$

$$16k^2 > 0$$

$$4k(8k^2 - k^2) - k(4k^2) = 24k^3 > 0$$

per il criterio di Sylvester V'' è definita positiva.
per il teorema di Lagrange-Dirichlet
 $(\bar{x}_1, \bar{x}_2, \bar{x}_3)$ è stabile.

ii) Matrice ametica

$$T = \frac{1}{2} m [(\dot{x}_1^2 + \dot{y}_1^2) + (\dot{x}_2^2 + \dot{y}_2^2) + (\dot{x}_3^2)] = \frac{m}{2} (2\dot{x}_1^2 + 2\dot{x}_2^2 + \dot{x}_3^2)$$

$$A = \begin{pmatrix} 2m & 0 & 0 \\ 0 & 2m & 0 \\ 0 & 0 & m \end{pmatrix}$$

$$\det(V^* - \lambda A) = \det \begin{pmatrix} 4\kappa - 2\lambda m & 0 & -\kappa \\ 0 & 4\kappa - 2\lambda m & -\kappa \\ -\kappa & -\kappa & 2\kappa - \lambda m \end{pmatrix} =$$

$$2(2\kappa - \lambda m)(\kappa - \lambda m)(3\kappa - \lambda m) = 0$$

$$\lambda_1 = \frac{\kappa}{m}, \quad \lambda_2 = \frac{2\kappa}{m}, \quad \lambda_3 = \frac{3\kappa}{m}$$

$$\underline{\text{frequenze proprie}} \quad w_1 = \sqrt{\frac{\kappa}{m}}, \quad w_2 = \sqrt{\frac{2\kappa}{m}}, \quad w_3 = \sqrt{\frac{3\kappa}{m}}.$$

Modi normali

$$\lambda_1: \begin{pmatrix} 2\kappa & 0 & -\kappa \\ 0 & 2\kappa & -\kappa \\ -\kappa & -\kappa & \kappa \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_1 \\ v_1 \\ w_1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \quad \underline{(u_1, v_1, w_1) = \frac{1}{\sqrt{5}} (1, 1, 2)}$$

$$\lambda_2: \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\kappa \\ 0 & 0 & -\kappa \\ -\kappa & -\kappa & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_2 \\ v_2 \\ w_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \quad \underline{(u_2, v_2, w_2) = \frac{\sqrt{2}}{2} (1, -1, 0)}$$

$$\lambda_3: \begin{pmatrix} -2\kappa & 0 & -\kappa \\ 0 & -2\kappa & -\kappa \\ -\kappa & -\kappa & -\kappa \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_3 \\ v_3 \\ w_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \quad \underline{(u_3, v_3, w_3) = \frac{1}{\sqrt{5}} (1, 1, -2)}$$