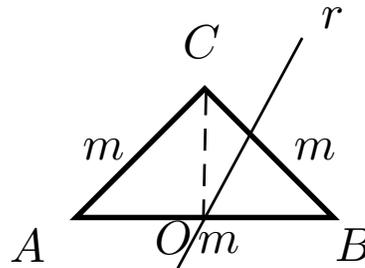


Compito di Meccanica Razionale

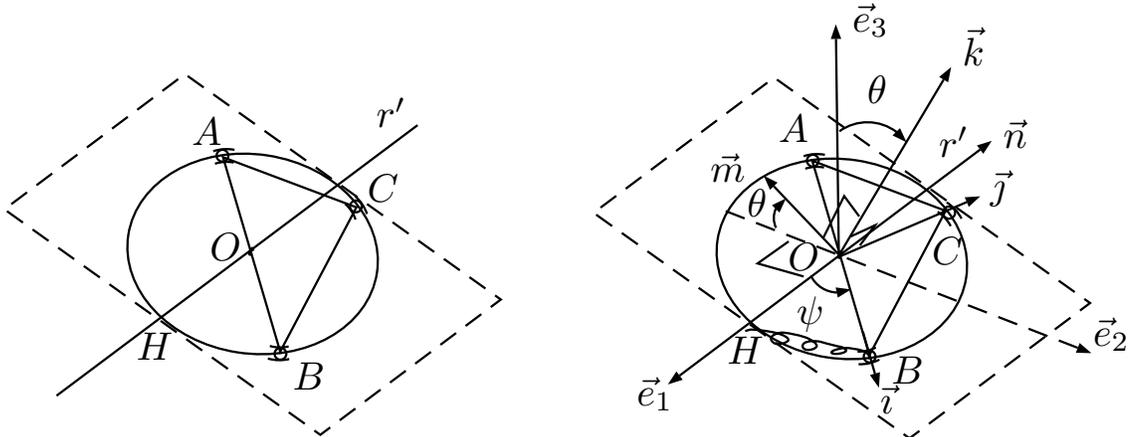
Trieste, 11 luglio 2022

(G. Tondo)



È dato un telaio rigido *non* omogeneo, formato da 3 aste, ciascuna omogenea e di massa m , saldate a forma di triangolo rettangolo isoscele con ipotenusa AB di lunghezza pari a $2R$,

- 1) Determinare il baricentro e il momento d'inerzia del telaio rispetto all'asse r , passante per il punto O , medio di AB , e inclinato di $\frac{\pi}{3}$ rispetto al vettore $B - O$.



Il telaio suddetto è vincolato, mediante tre appoggi lisci e bilateri nei vertici A , B , C , a scorrere all'interno di una guida circolare, di raggio R e massa trascurabile. Tale guida, a sua volta, è vincolata a ruotare intorno ad un asse fisso orizzontale r' passante per il centro della guida. Il telaio è soggetto al peso proprio e all'azione di una molla di costante elastica c , fissata in H e nel vertice B .

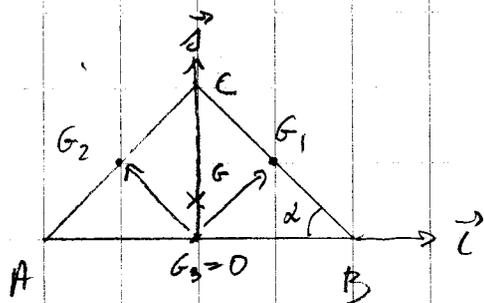
STATICA.

- 2) determinare le configurazioni di equilibrio del telaio in funzione delle coordinate $-\pi < \theta, \psi \leq \pi$ e del parametro $\lambda = -\frac{cR}{mg}$. Poi, disegnarle e discutere la loro stabilità.
- 3) determinare le reazioni vincolari nel punto C , nelle configurazioni di equilibrio stabile.

DINAMICA.

- 4) Scrivere le equazioni differenziali pure di moto;
- 5) linearizzare l'equazioni di moto intorno alle configurazioni di equilibrio stabile, calcolare l'integrale generale e dire se il moto complessivo è periodico o quasi-periodico;
- 6) dire se il telaio ammette un asse d'istantanea rotazione e, in caso affermativo, come si può determinare (giustificando la risposta).

- 1) Il baricentro G si trova sulla bisettrice CO che è un'asse di simmetria materiale del telaio ed è interno al segmento CO . Per determinare la sua esatta posizione utilizziamo la proprietà distributiva ripartendo il telaio nelle 3 aste, che hanno tutte massa pari ad m .



$$\begin{aligned}
 (1.2) \quad G-O &= \frac{m(G_1-O) + m(G_2-O) + m(G_3-O)}{3m} \\
 &= \frac{(G_1-O + G_2-O)}{3m} = \left[\frac{R}{2}(\vec{i} + \vec{j}) + \frac{R}{2}(\vec{i} + \vec{j}) \right] = \\
 &= \frac{R}{3} \vec{j}
 \end{aligned}$$

Determiniamo la matrice d'inerzia $[I_0]$ rispetto alla terna $(O; \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ che è una TPI(0) poiché $(O; \vec{j})$ è un'asse di simmetria materiale ortogonale.

Allora:

$$[I_0] = \begin{matrix} & \begin{matrix} I_0(\vec{i}) & I_0(\vec{j}) & I_0(\vec{k}) \end{matrix} \\ \begin{matrix} I_{11} \\ I_{22} \\ I_{33} \end{matrix} & \end{matrix}$$

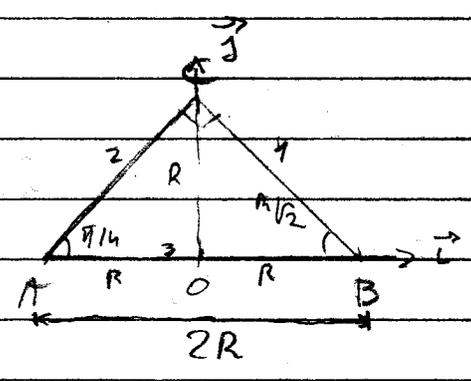
$$I_{11} = I_{11}^{(1)} + I_{11}^{(2)} + I_{11}^{(3)} = 2I_{11}^{(1)} = 2 \left(\frac{1}{3} m (R\sqrt{2})^2 \sin^2 \alpha \right) = \frac{2}{3} m R^2 \cdot 2 = \frac{4}{3} m R^2$$

$$I_{22} = I_{22}^{(1)} + I_{22}^{(2)} + I_{22}^{(3)} = 2I_{22}^{(1)} + I_{22}^{(3)} = 2I_{11}^{(1)} + I_{22}^{(3)} = \frac{4}{3} m R^2 + \frac{1}{12} m (2R)^2 = m R^2$$

$$I_{33} = I_{11} + I_{22} = \frac{5}{3} m R^2$$

Quindi,

$$[I_0] = m R^2 \begin{bmatrix} \frac{4}{3} & & \\ & 1 & \\ & & \frac{5}{3} \end{bmatrix}$$



Per calcolare I_z , poniamo \vec{e}_z

16

$$\begin{aligned} I_z &= \vec{e}_z \cdot \mathbb{I}_0(\vec{e}_z) = \left[\frac{1}{2}, \frac{\sqrt{3}}{2}, 0 \right] mR^2 \begin{bmatrix} \frac{2}{3} \\ 1 \\ \frac{5}{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{1}{2} \\ \frac{\sqrt{3}}{2} \\ 0 \end{bmatrix} \\ &= \frac{1}{2} [1, \sqrt{3}] \begin{bmatrix} \frac{1}{3} \\ \frac{\sqrt{3}}{2} \end{bmatrix} mR^2 = \frac{1}{2} \left(\frac{1}{3} + \frac{3}{2} \right) mR^2 = \frac{11}{12} mR^2 \end{aligned}$$

Cinematica: $l = 2$ dal metodo dei congelamenti.

(2)

Consideriamo le basi diseguate in figura:

$$B = (\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3) : \text{fissa} \quad (\vec{e}_3 \text{ verticale ascendente})$$

$$B' = (\vec{n}, \vec{m}, \vec{k}) : \text{intermedia} \quad (\vec{n} = -\vec{e}_1, \vec{m} \perp \vec{n}, \text{et } \vec{m} \in \Pi, \vec{k} \perp \Pi)$$

$$B'' = (\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}) : \text{solidale}$$

Le trasformazioni fra le basi sono:

$$(2.1) \begin{cases} \vec{n} = -\vec{e}_1 \\ \vec{m} = -\cos\theta \vec{e}_2 + \sin\theta \vec{e}_3 \\ \vec{k} = \sin\theta \vec{e}_2 + \cos\theta \vec{e}_3 \end{cases} \quad \begin{cases} \vec{e}_1 = -\vec{n} \\ \vec{e}_2 = -\cos\theta \vec{m} + \sin\theta \vec{k} \\ \vec{e}_3 = \sin\theta \vec{m} + \cos\theta \vec{k} \end{cases}$$

$$(2.2) \begin{cases} \vec{i} = -\cos\psi \vec{n} - \sin\psi \vec{m} \\ \vec{j} = \sin\psi \vec{n} - \cos\psi \vec{m} \\ \vec{k} = \vec{k} \end{cases} \quad \begin{cases} \vec{n} = -\cos\psi \vec{i} + \sin\psi \vec{j} \\ \vec{m} = -\sin\psi \vec{i} - \cos\psi \vec{j} \\ \vec{k} = \vec{k} \end{cases}$$

Quindi

$$(2.3) \quad G-O = \frac{R}{3} \vec{j} = \frac{R}{3} (\sin\psi \vec{n} - \cos\psi \vec{m}) = \\ = \frac{R}{3} (-\sin\psi \vec{e}_1 - \cos\psi (-\cos\theta \vec{e}_2 + \sin\theta \vec{e}_3))$$

$$(2.4) \quad B-M = (B-O) + (O-M) = R\vec{i} - R\vec{e}_1 \stackrel{(2.1)}{=} R(\vec{i} + \vec{n}) \stackrel{(2.2)}{=} R[(1 - \cos\psi)\vec{i} + \sin\psi\vec{j}]$$

$$(2.5) \quad |B-M|^2 = R^2 [(1 - \cos\psi)^2 + \sin^2\psi] = R^2 2(1 - \cos\psi)$$

Statica: modello rigido

2) Poiché l'unica sollecitazione attiva, la forza peso, è conservativa, per trovare gli equilibri possiamo usare il teorema di stazionarietà dell'energia potenziale.

$$(3.1) \quad V(\theta, \psi) = -3m \vec{g} \cdot \vec{r}_G = -3m \vec{g} \cdot (G-O) + \frac{1}{2} c |B-H|^2$$

$$= 3mg \vec{e}_3 \cdot (G-O) + \frac{1}{2} c |B-H|^2 \stackrel{(2.3) \text{ e } (2.5)}{=} 3mg \frac{R}{\beta} \sin \theta \cos \psi + c R^2 (1 - \cos \psi)$$

Quindi,

$$(3.2) \quad \frac{\partial V}{\partial \theta} = -Q_\theta = -mgR \cos \theta \cos \psi$$

$$\frac{\partial V}{\partial \psi} = -Q_\psi = +mgR \sin \theta \sin \psi + c R^2 \sin \psi$$

Dunque, le eq. pure di equilibrio sono

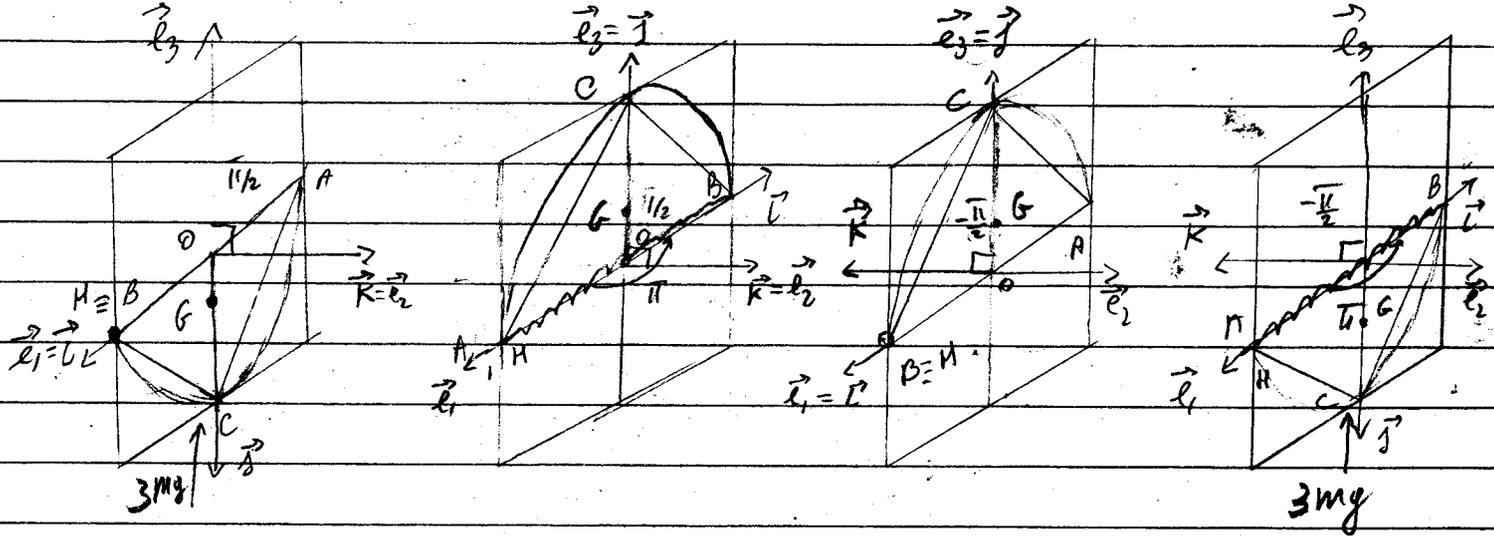
$$(3.3) \quad \begin{cases} \cos \theta \cos \psi = 0 \\ \sin \psi (cR^2 + mgR \sin \theta) \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \text{i) } \begin{cases} \cos \theta = 0 \\ \sin \psi = 0 \end{cases} \text{ vel } \text{ii) } \begin{cases} \sin \theta = -\frac{cR^2}{mgR} \\ \cos \psi = 0 \end{cases} \\ \text{iii) } \begin{cases} \cos \psi = 0 \\ \sin \psi = 0 \end{cases} \text{ vel } \text{iv) } \begin{cases} \cos \theta = 0 \\ \sin \theta = -\frac{cR^2}{mg} \end{cases} \end{cases}$$

Le configurazioni di equilibrio $q_e \in (\theta_e, \psi_e)$ sono tutte e sole le soluzioni del sistema i), ii), iii) e iv). Ovviamente, il sistema iii) non ha alcuna soluzione, mentre il sistema iv) ha un'unica soluzione se $\lambda = \frac{3cR}{mg} = -1$, cioè $\lambda = -1$

$$\theta_e = -\frac{\pi}{2}, \forall \psi \Rightarrow q_e^{(9)} = \left(-\frac{\pi}{2}, \psi\right) \quad \forall \psi \in \pi$$

Il sistema i) ha soluzioni $\theta = \pm \frac{\pi}{2}$; $\psi = 0, \pi$, quindi

$$q_e^{(1)} = \left(\frac{\pi}{2}, 0\right), \quad q_e^{(2)} = \left(\frac{\pi}{2}, \pi\right), \quad q_e^{(3)} = \left(-\frac{\pi}{2}, 0\right), \quad q_e^{(4)} = \left(-\frac{\pi}{2}, \pi\right)$$



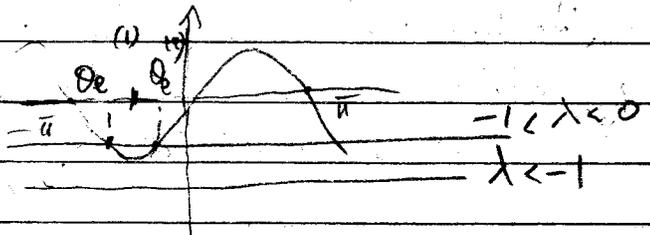
Le soluzioni del sistema ii) si possono trovare risolvendo la prima equazione

$$(4.1) \quad \sin \theta = \lambda \quad \lambda = -\frac{cB}{mg}$$

Graficamente, se $-1 < \lambda < 0$

$$\theta_e^{(1)} = -(\pi + \theta_e^{(2)}), \quad -\pi < \theta_e^{(1)} < -\frac{\pi}{2}$$

$$\theta_e^{(2)} = \arcsin \lambda, \quad -\frac{\pi}{2} < \theta_e^{(2)} < 0$$

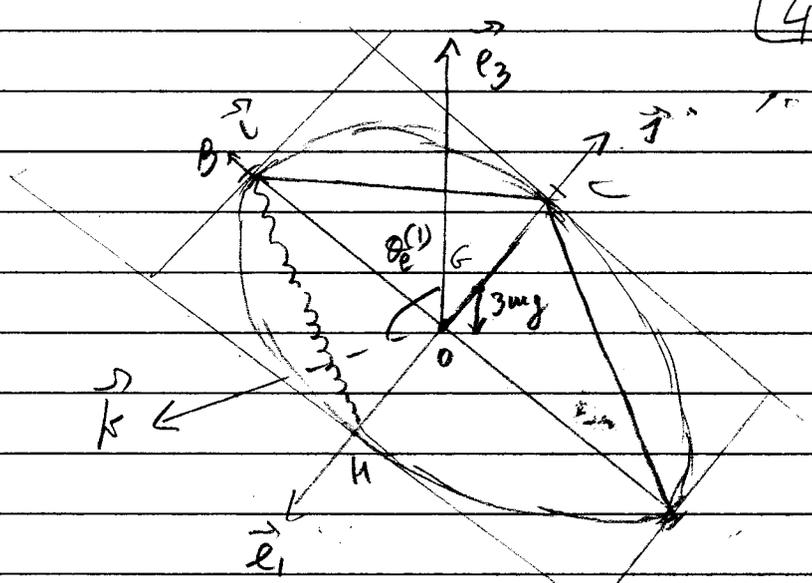
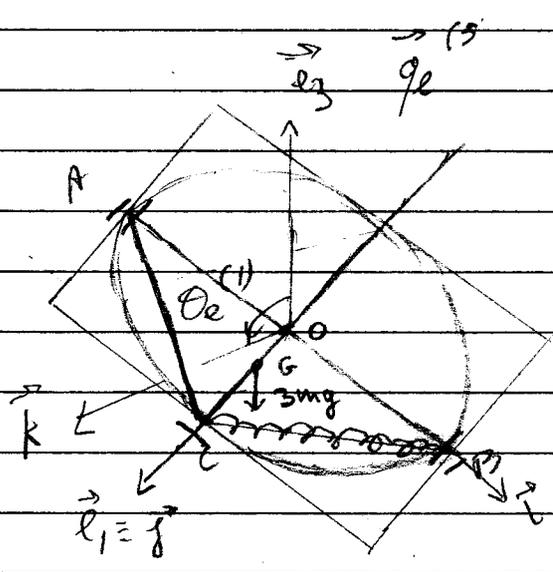


L'altra eq: $\cos \psi = 0$ ha soluzioni $\psi = \pm \frac{\pi}{2}$

Di più, se $-1 < \lambda < 0$ le soluzioni di equilibrio

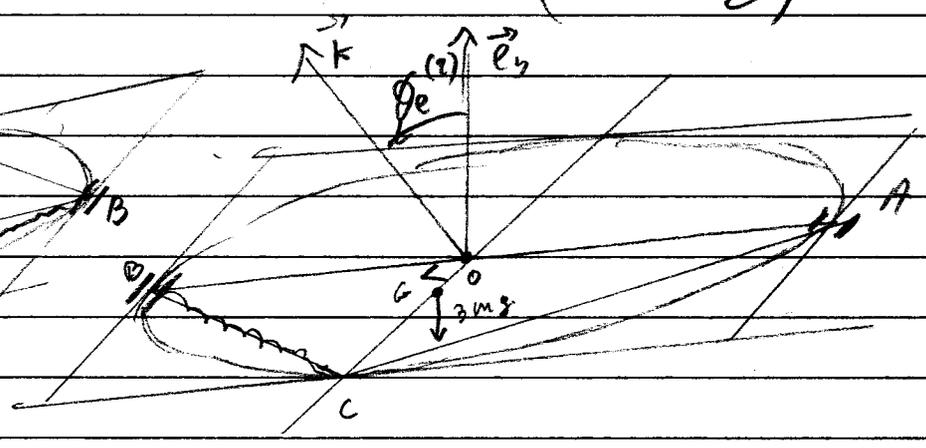
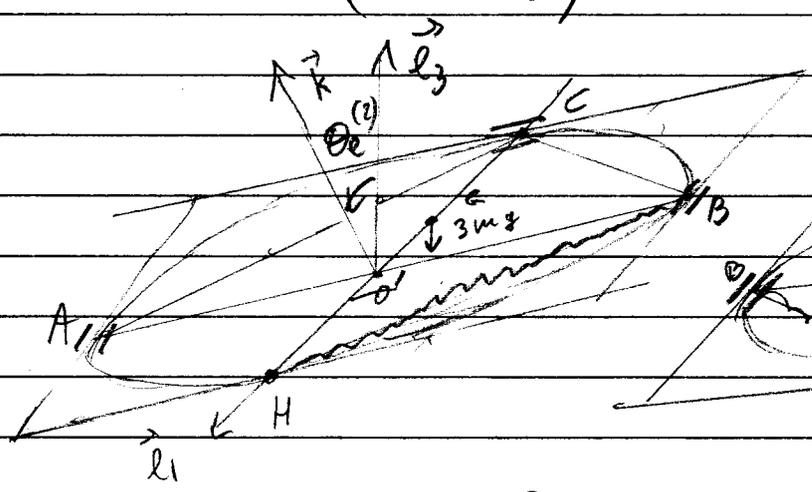
$$q_e^{(5)} = \left(\theta_e^{(1)}, \frac{\pi}{2}\right), \quad q_e^{(6)} = \left(\theta_e^{(1)}, -\frac{\pi}{2}\right)$$

$$q_e^{(7)} = \left(\theta_e^{(2)}, \frac{\pi}{2}\right), \quad q_e^{(8)} = \left(\theta_e^{(2)}, -\frac{\pi}{2}\right)$$



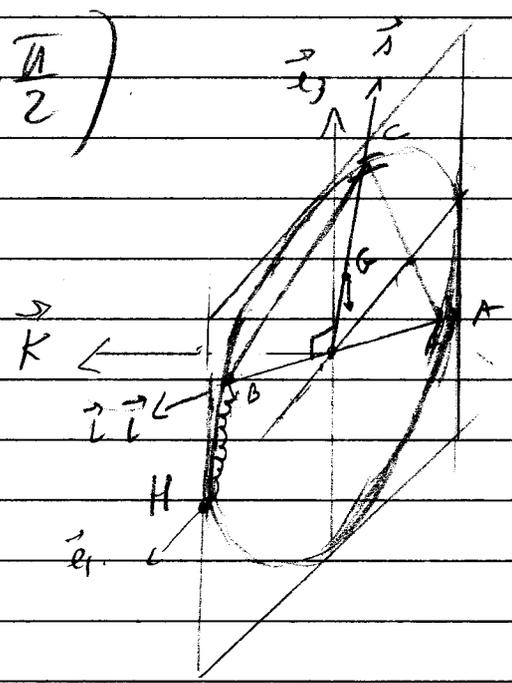
$$q_e^{(1)} = \left(\theta_e^{(1)}, \frac{\pi}{2} \right)$$

$$q_e^{(1)} = \left(\theta_e^{(1)}, -\frac{\pi}{2} \right)$$



$$q_e^{(2)} = \left(\theta_e^{(2)}, \frac{\pi}{2} \right)$$

$$q_e^{(2)} = \left(\theta_e^{(2)}, -\frac{\pi}{2} \right)$$



$$q_e^{(3)} = \left(-\frac{\pi}{2}, \psi \right)$$

Calcoliamo la matrice Hessiana di V . Dalla (3.2) segue

$$\frac{\partial^2 V}{\partial \theta^2} = mgR \sin \theta \cos \varphi, \quad \frac{\partial^2 V}{\partial \varphi \partial \theta} = mgR \cos \theta \sin \varphi$$

$$\frac{\partial^2 V}{\partial \theta \partial \varphi} = mgR \cos \theta \sin \varphi, \quad \frac{\partial^2 V}{\partial \varphi^2} = \left(mgR \sin \theta + CR^2 \right) \cos \varphi$$

Quindi

$$\mathcal{H}(\theta, \varphi) = mgR \begin{bmatrix} \sin \theta \cos \varphi & \cos \theta \sin \varphi \\ \cos \theta \sin \varphi & \left(\sin \theta + \frac{CR}{mg} \right) \cos \varphi \end{bmatrix}$$

$$\mathcal{H}_{11}(\theta, \varphi) = mgR \sin \theta \cos \varphi, \quad \det \mathcal{H} = (mgR)^2 \begin{bmatrix} \cos^2 \varphi \sin \theta \left(\sin \theta + \frac{CR}{mg} \right) + \lambda \\ - \cos^2 \theta \sin^2 \varphi \end{bmatrix}$$

Quindi,

$$\mathcal{H}_{11}\left(\frac{\pi}{2}, 0\right) = mgR > 0, \quad \mathcal{H}_{11}\left(\frac{\pi}{2}, \pi\right) = -mgR < 0, \quad \mathcal{H}_{11}\left(-\frac{\pi}{2}, 0\right) = -mgR < 0$$

$$\mathcal{H}_{11}\left(-\frac{\pi}{2}, \pi\right) = mgR > 0, \quad \det \mathcal{H}_{|_{q_e^{(4)}}} = (mgR)^2 (1 - \lambda) > 0$$

$$\text{Dunque,} \quad \det \mathcal{H}_{|_{q_e^{(4)}}} = (mgR)^2 [-(-1 - \lambda)] = (mgR)^2 (1 + \lambda)$$

$q_e^{(1)}$ è stabile

$q_e^{(4)}$ $\begin{cases} \bar{x} & \text{dubbio} & \text{se } \lambda = -1 \Rightarrow \det \mathcal{H}_{|_{q_e^{(4)}}} = 0 \\ \bar{x} & \text{stabile} & \text{se } \lambda > -1 \Rightarrow \det \mathcal{H}_{|_{q_e^{(4)}}} > 0 \\ \bar{x} & \text{instabile} & \text{se } \lambda < -1 \Rightarrow \det \mathcal{H}_{|_{q_e^{(4)}}} < 0 \end{cases}$

Inoltre, le configurazioni $q_e^{(i)}$ $i=5, 6, 7, 8$ sono instabili poiché

$$\mathcal{H}_{11} = 0, \quad \det \mathcal{H} = (mgR)^2 (-\cos^2 \theta) < 0 \text{ se } \lambda \neq -1$$

Infine, anche il caso $q_e^{(9)}$ è dubbio poiché $\det \mathcal{H}_{|_{q_e^{(9)}}} = 0$.

3) Reazioni vincolari in C agli equilibri: $q_e^{(1)}$ $\forall \lambda$, $q_e^{(4)}$ $\forall \lambda > -1$ (6)

Poiché i tre vincoli sono appoggi lisci, le reazioni vincolari si possono schematizzare come

$$L = \left\{ (A, \vec{\phi}_A), (B, \vec{\phi}_B), (C, \vec{\phi}_C) \right\} \quad \text{con } \vec{\phi}_A \cdot \vec{j} = \vec{\phi}_B \cdot \vec{j} = \vec{\phi}_C \cdot \vec{i} = 0$$

Inoltre, poiché nelle configurazioni modulate, le reazioni saranno tutte nel piano della guida, si ha

$$\vec{\phi}_A = \phi_A \vec{i}, \quad \vec{\phi}_B = \phi_B \vec{i}, \quad \vec{\phi}_C = \phi_C \vec{j}$$

Allora, dalle ECS segue:

$$\begin{cases} \vec{R}^{(ext, ext)} + \vec{R} = \vec{0} \\ \vec{M}_C^{(ext, ext)} + \vec{M}_C = \vec{0} \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} 3m\vec{g} - C(B-H) + \vec{\phi}_A + \vec{\phi}_B + \vec{\phi}_C = \vec{0} \\ (C-E) \times m\vec{g} + (A-E) \times \vec{\phi}_A + (B-E) \times \vec{\phi}_B + (B-E) \times \vec{F}_B^{(el)} = \vec{0} \end{cases}$$

cioè

$$\begin{cases} -3mg \vec{e}_3 - CR \left[(1-\cos\psi) \vec{i} + \sin\psi \vec{j} \right] + (\phi_A + \phi_B) \vec{i} + \phi_C \vec{j} = \vec{0} \\ \phi_B R \vec{k} + \phi_A R \vec{k} - CR^2 (1-\cos\psi) \vec{k} = \vec{0} \end{cases}$$

Dunque

$$q_e^{(1)} = \left(\frac{\pi}{2}, 0 \right) \quad \begin{cases} -\phi_C + 3mg = 0 \\ \phi_A + \phi_B = 0 \\ \phi_A + \phi_B = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} \phi_C = 3mg \\ \phi_A = -\phi_B \end{cases}$$

$$q_e^{(4)} = \left(-\frac{\pi}{2}, \pi \right) \quad \begin{cases} \phi_C - 3mg = 0 \\ -2CR + \phi_A + \phi_B = 0 \\ \phi_A + \phi_B - 2CR = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} \phi_C = 3mg \\ \phi_A + \phi_B = 2CR \end{cases}$$

Dinamica

17

4) Scriviamo le EL. A tale scopo, calcoliamo l'energia cinetica della lamina (con punto fisso O)

$$(7.1) K = \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot \mathbb{I}_O(\vec{\omega})$$

dove, per il Teo di Frini, abbiamo

$$(7.2) \vec{\omega} = \dot{\theta} \vec{e}_1 + \dot{\psi} \vec{k} \stackrel{(2.2)}{=} \dot{\theta} (\cos\psi \vec{i} - \sin\psi \vec{j}) + \dot{\psi} \vec{k}$$

Quindi

$$(7.3) K = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} \dot{\theta} \cos\psi & -\dot{\theta} \sin\psi & \dot{\psi} \end{bmatrix} mR^2 \begin{bmatrix} \frac{2}{3} & & \\ & 1 & \\ & & \frac{5}{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta} \cos\psi \\ \dot{\theta} \sin\psi \\ \dot{\psi} \end{bmatrix} =$$

$$= \frac{1}{2} mR^2 \left(\frac{2}{3} \dot{\theta}^2 \cos^2\psi + \dot{\theta}^2 \sin^2\psi + \frac{5}{3} \dot{\psi}^2 \right) =$$

$$= \frac{1}{2} mR^2 \left[\left(\frac{2}{3} \cos^2\psi + \sin^2\psi \right) \dot{\theta}^2 + \frac{5}{3} \dot{\psi}^2 \right]$$

$$= \frac{1}{2} mR^2 \left[\left(1 - \frac{1}{3} \cos^2\psi \right) \dot{\theta}^2 + \frac{5}{3} \dot{\psi}^2 \right] =$$

$$= \frac{1}{2} \begin{bmatrix} \dot{\theta} & \dot{\psi} \end{bmatrix} mR^2 \begin{bmatrix} \left(1 - \frac{1}{3} \cos^2\psi \right) & 0 \\ 0 & \frac{5}{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \end{bmatrix}$$

Eq. di Lagrange

7a

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} = m R^2 \left(1 - \frac{1}{3} \cos^2 \psi\right) \dot{\theta}, \quad \frac{\partial K}{\partial \theta} = 0$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} \right) = m R^2 \left[\left(1 - \frac{1}{3} \cos^2 \psi\right) \ddot{\theta} + \frac{2}{3} \cos \psi \sin \psi \dot{\psi} \dot{\theta} \right]$$

$$EL_{\theta}: m R^2 \left[\left(1 - \frac{1}{3} \cos^2 \psi\right) \ddot{\theta} + \frac{1}{3} \sin 2\psi \dot{\psi} \dot{\theta} \right] = m g R \cos \theta \sin \psi$$

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\psi}} = m R^2 \frac{5}{3} \dot{\psi}, \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\psi}} \right) = \frac{5}{3} m R^2 \ddot{\psi}$$

$$\frac{\partial K}{\partial \psi} = m R^2 \left(\frac{1}{3} \cos \psi \sin \psi \right) \dot{\theta}^2$$

$$EL_{\psi}: \frac{5}{3} m R^2 \ddot{\psi} - \frac{m R^2}{6} \sin 2\psi \dot{\theta}^2 = - \left(m g R \sin \theta + c R^2 \right) \sin \psi$$

5) Linearizzazione dell'EL in $q_e^{(1)} = \left(\frac{\pi}{2}, 0\right)$ e $q_e^{(4)} = \left(-\frac{\pi}{2}, \pi\right)$ 18

Poiché la sollecitazione è conservativa, possiamo scrivere

$$A \ddot{x} + V x = 0 \quad \varepsilon \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \theta \\ \psi \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \theta_e \\ \psi_e \end{bmatrix}$$

con

$$A = A(q_e), \quad V = F_V(q_e)$$

Quindi

$$\text{mit} \begin{bmatrix} 1 - \frac{1}{3} \cos^2 \psi_e & 0 \\ 0 & \frac{5}{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \frac{g}{R} \begin{bmatrix} \sin \theta_e \cos \psi_e & \cos \theta_e \sin \psi_e \\ \cos \theta_e \sin \psi_e & (\sin \theta_e - \lambda) \cos \psi_e \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Dunque, in $q_e^{(1)} = \left(\frac{\pi}{2}, 0\right)$

$$\begin{cases} \frac{2}{3} \frac{g}{R} \ddot{x}_1 + \frac{g}{R} x_1 = 0 \\ \frac{5}{3} \frac{g}{R} \ddot{x}_2 + \frac{g}{R} (1 - \lambda) x_2 = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \ddot{x}_1 + \frac{g}{R} \frac{2}{3} x_1 = 0 \\ \ddot{x}_2 + \frac{g}{R} (1 - \lambda) x_2 = 0 \end{cases}$$

L'integrale generale del sistema linearizzato è

$$x_1 = a_1 \cos(\nu_1 t + d_1), \quad \nu_1 = \sqrt{\frac{g}{R} \frac{2}{3}}$$

$$x_2 = a_2 \cos(\nu_2 t + d_2), \quad \nu_2 = \sqrt{\frac{g}{R} (1 - \lambda)}$$

Quindi

$$\frac{\nu_1}{\nu_2} = \sqrt{\frac{5}{2} (1 - \lambda)} \in \mathbb{Q} \Leftrightarrow \frac{5}{2} (1 - \lambda) = \frac{p^2}{q^2} \Leftrightarrow \lambda = 1 - \frac{2}{5} \frac{p^2}{q^2} \quad p, q \in \mathbb{N}$$

Es.: $\lambda = -\frac{1}{9} \Rightarrow$ moto periodico

Da cui, in $g e^{(4)} = (-\frac{1}{2}, \frac{1}{2})$

$$\begin{cases} \frac{2}{3} R \ddot{x}_1 + g R x_1 = 0 \\ \frac{5}{3} R \ddot{x}_2 + g(1+\lambda) x_2 = 0 \end{cases}$$

L'integrale generalizzato di tale sistema è

$$x_1 = a_1 \cos(\nu_1 t + d_1), \quad \nu_1 = \sqrt{\frac{g}{2R}}$$

$$x_2 = \begin{cases} a_2 \cos(\nu_2 t + d_2) & \text{se } -1 < \lambda < 0 \\ a_2 \cosh(\nu_2 t + d_2) & \text{se } \lambda < -1 \end{cases} \quad \nu_2 = \sqrt{\frac{3g}{5R} |1+\lambda|}$$

Quindi,

se $-1 < \lambda < 0$ x_1 e x_2 sono moti armonici, mentre il moto complessivo è periodico se e solo se

$$\sqrt{\frac{5}{2}(1+\lambda)} \in \mathbb{Q} \Leftrightarrow \frac{5}{2}(1+\lambda) = \frac{p^2}{q^2} \Leftrightarrow \lambda = \frac{2}{5} \frac{p^2}{q^2} - 1, \quad p, q \in \mathbb{N}. \quad \text{Es.: } \lambda = -\frac{9}{10}$$

se $\lambda < -1$ x_2 è un moto iperbolico.

6) Il moto della lamina è un moto con punto fisso O .

Quindi,

$$\vec{v}_O = \vec{0} \Rightarrow I = \vec{v}_O \cdot \vec{\omega} = 0$$

Allora, agli istanti t nei quali $\vec{\omega}(t) \neq \vec{0}$ il campo delle velocità è rotatorio e l'asse di Mozzi diventa asse d'istantanea rotazione per O . Tale asse passa per O , poiché $\vec{v}_O = \vec{0}$ ed è parallelo ad $\vec{\omega}$.