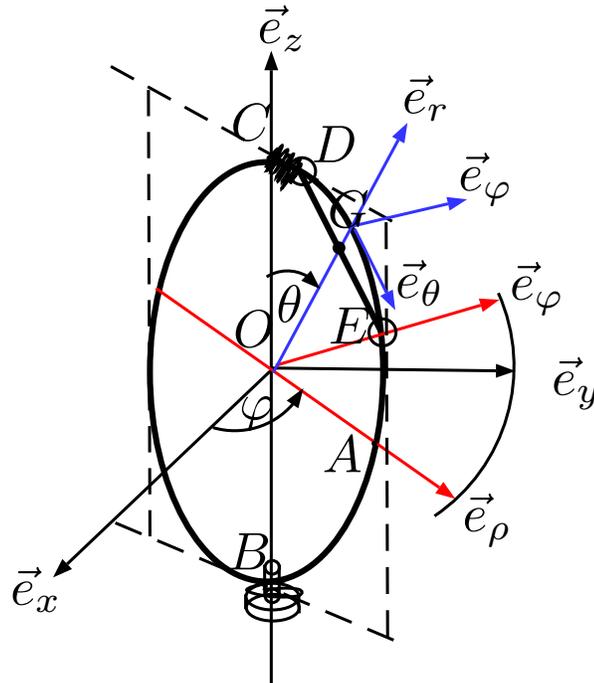


Compito di Meccanica Razionale

Trieste, 13 febbraio 2023

(G. Tondo)



Un anello omogeneo, di massa $3m$ e raggio R , è vincolato ad un asse fisso verticale (O, \vec{e}_z) mediante una cerniera cilindrica fissa in B . Un'asta omogenea di massa m e lunghezza R ha gli estremi D ed E vincolati sulla circonferenza con due cerniere sferiche scorrevoli. Una molla di costante elastica b collega l'estremo dell'asta D con il punto C dell'asse fisso, a distanza $2R$ da B . Una molla angolare di richiamo, di costante elastica c , è fissata in B (nella sua configurazione di riposo il punto A , punto medio di una delle semicirconferenze \widehat{BC} , si trova sull'asse (O, \vec{e}_x)). Tutti i vincoli sono supposti lisci e bilateri. Scelte come coordinate libere gli angoli $0 \leq \varphi < 2\pi$ e $0 \leq \theta < 2\pi$ della figura, si chiede di:

STATICA

- 1) Individuare le configurazioni di equilibrio del modello, disegnarle e discuterne la stabilità in funzione del parametro $\lambda = 1 - \frac{mg}{br}$;
- 2) determinare le reazioni vincolari esterne sull'anello nel punto B nelle configurazioni di equilibrio;
- 3) determinare le reazioni vincolari dell'anello sull'asta nei punti D ed E nelle configurazioni di equilibrio.

DINAMICA

- 4) Scrivere le equazioni differenziali pure di moto;
- 5) linearizzare l'equazioni di moto intorno alle configurazioni di equilibrio, trovarne l'integrale generale ed, eventualmente, le frequenze delle piccole oscillazioni;
- 6) classificare il moto dell'asta DE (giustificando la risposta).

Tema del 13/02/2023

Il modello è formato da un rigido con ore fimo, l'anello, e un altro rigido, l'orte, vincolato al primo. Con il metodo dei congelamenti meccanici si deduce che il modello ha 2 g.l. Quindi, può essere descritto dalle coordinate libere della figura $\varphi = (\varphi, \theta)$ con

$$0 \leq \varphi < 2\pi, \quad 0 \leq \theta < 2\pi.$$

Consideriamo le 3 basi:

$$B = (\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z) : \text{"fimo"}$$

$$B' = (\vec{e}_\varphi, \vec{e}_\theta, \vec{e}_z) : \text{solidale all'anello}$$

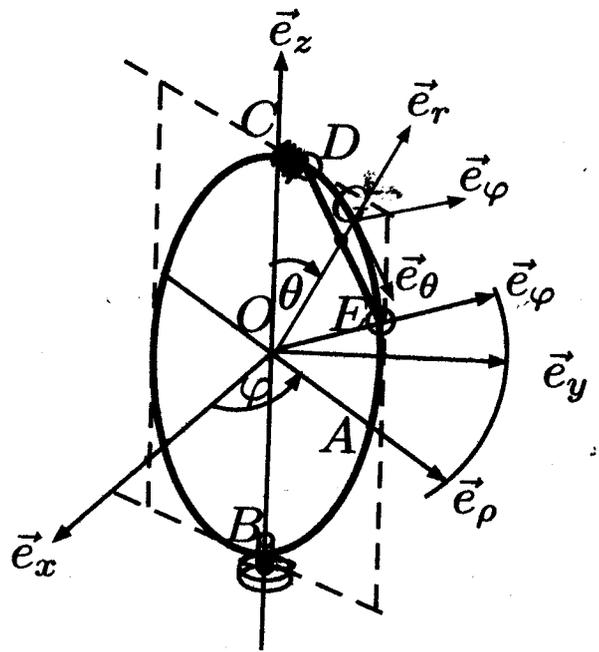
$$B'' = (\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z) : \text{solidale all'orte}$$

$$(1.1) \begin{cases} \vec{e}_\rho = \cos \varphi \vec{e}_x + \sin \varphi \vec{e}_y \\ \vec{e}_\varphi = -\sin \varphi \vec{e}_x + \cos \varphi \vec{e}_y \\ \vec{e}_z = \vec{e}_z \end{cases}$$

$$(1.2) \begin{cases} \vec{e}_x = \cos \varphi \vec{e}_\rho - \sin \varphi \vec{e}_\varphi \\ \vec{e}_y = \sin \varphi \vec{e}_\rho + \cos \varphi \vec{e}_\varphi \\ \vec{e}_z = \vec{e}_z \end{cases}$$

$$(1.3) \begin{cases} \vec{e}_\theta = \cos \theta \vec{e}_\rho - \sin \theta \vec{e}_z \\ \vec{e}_\varphi = \vec{e}_\varphi \\ \vec{e}_z = \sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{e}_z \end{cases}$$

$$(1.4) \begin{cases} \vec{e}_\rho = \cos \theta \vec{e}_\theta + \sin \theta \vec{e}_z \\ \vec{e}_\varphi = \vec{e}_\varphi \\ \vec{e}_z = -\sin \theta \vec{e}_\theta + \cos \theta \vec{e}_z \end{cases}$$



Quindi,

$$(2.1) \vec{x}_G = G - O = \overline{OG} \vec{e}_z = \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_z = \frac{\sqrt{3}}{2} R (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{e}_z)$$

$$(2.2) G - B = (G - O) + (O - B) = \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_z - R \vec{e}_z$$

$$(2.3) C - D = (C - O) + (O - D) = C - O + (O - G) + (G - D) = R \vec{e}_z - \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_z + \frac{R}{2} \vec{e}_\rho$$

$$(2.4) |C - D|^2 = R \left(\vec{e}_z - \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_z + \frac{1}{2} \vec{e}_\rho \right) \cdot R \left(\vec{e}_z - \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_z + \frac{1}{2} \vec{e}_\rho \right)$$

$$= R^2 \left(1 - \sqrt{3} \vec{e}_z \cdot \vec{e}_z + \vec{e}_z \cdot \vec{e}_\rho + \frac{3}{4} - \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_z \cdot \vec{e}_\rho + \frac{1}{4} \right)$$

$$= R^2 \left(1 - \sqrt{3} \cos \theta - \sin \theta + \frac{3}{4} + \frac{1}{4} \right) =$$

$$= R^2 (2 - \sqrt{3} \cos \theta - \sin \theta)$$

$$(2.5) D - O = (D - G) + (G - O) = \frac{R}{2} \vec{e}_\rho + \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_z$$

$$(2.6) E - O = (E - G) + (G - O) = \frac{R}{2} \vec{e}_\rho + \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_z$$

$$(2.7) D - B = (D - O) + (O - B) = -\frac{R}{2} \vec{e}_\rho + \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_z + R \vec{e}_z$$

Statica

La sollecitazione attiva è conservativa poiché è costituita dal peso proprio del modello e dalla forza olivichiamo delle molle che hanno, entrambe, un estremo fisso. Dunque, possiamo utilizzare il teorema di stazionarietà dell'energia potenziale V per trovare le configurazioni di equilibrio.

$$\begin{aligned}
 (3.1) \quad V(\varphi, \theta) &= -M \vec{x}_O \cdot \vec{g} - m \vec{x}_G \cdot \vec{g} + \frac{1}{2} (b \bar{c}_D^2 + c \varphi^2) \\
 &= -m \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_y \cdot (-g \vec{e}_z) + \frac{1}{2} b R^2 (2 - \sqrt{3} \cos \theta - \sin \theta) + \\
 &\quad + \frac{1}{2} c \varphi^2 \\
 &= m g \frac{\sqrt{3}}{2} R \cos \theta + \frac{1}{2} b R^2 (2 - \sqrt{3} \cos \theta - \sin \theta) + \frac{c}{2} \varphi^2
 \end{aligned}$$

Calcoliamo i punti stazionari della funzione V

$$(3.2) \quad \frac{\partial V}{\partial \varphi} = c \varphi = -Q_\varphi$$

$$\begin{aligned}
 (3.3) \quad \frac{\partial V}{\partial \theta} &= -m g \frac{\sqrt{3}}{2} R \sin \theta + \frac{\sqrt{3}}{2} b R^2 \sin \theta - \frac{1}{2} b R^2 \cos \theta = -Q_\theta \\
 &= \frac{\sqrt{3}}{2} R (-m g + b R) \sin \theta - \frac{1}{2} b R^2 \cos \theta = -Q_\theta
 \end{aligned}$$

Quindi, dobbiamo risolvere il sistema

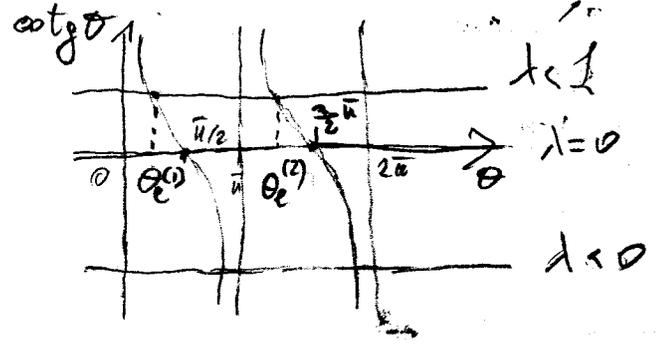
$$(3.4) \quad \begin{cases} c \varphi = 0 \\ b R \cos \theta = \sqrt{3} (m g + b R) \sin \theta \end{cases}$$

Poiché $\theta = 0$ NON è soluzione dell'II eq., il sistema (3.4) equivale a

$$(3.5) \quad \begin{cases} \varphi = 0 \\ \cot \theta = \sqrt{3} \left(1 - \frac{m g}{b R}\right) = \sqrt{3} \lambda \end{cases} \quad \lambda = 1 - \frac{m g}{b R}$$

Come al solito, risolviamo la II eq. del sistema (3.5) graficamente

E' evidente che $\forall \lambda < 1$
 la II eq. ha 2 soluzioni date da

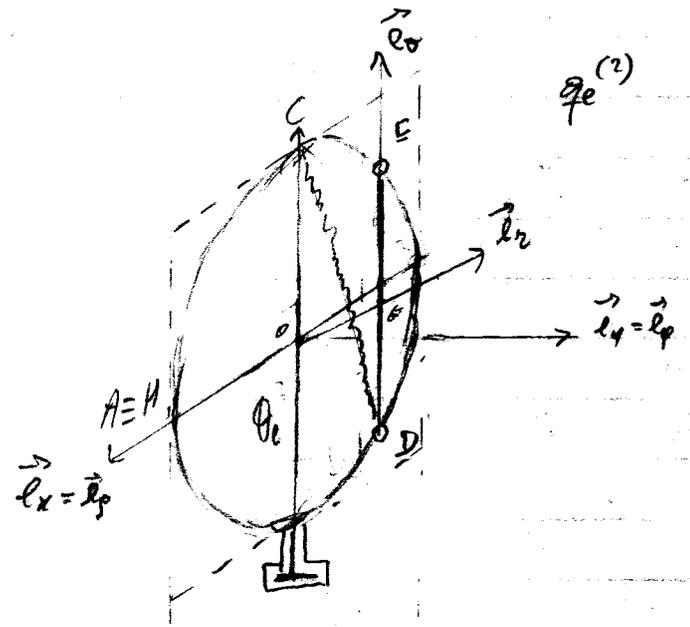
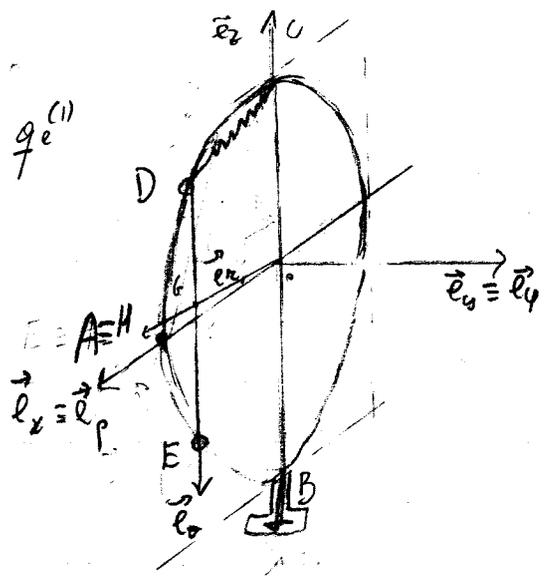


$$\theta_e^{(1)} = \text{arccotg}(\sqrt{3}\lambda) \quad 0 < \theta_e^{(1)} < \bar{u}$$

$$\theta_e^{(2)} = \theta_e^{(1)} + \bar{u} \quad \bar{u} < \theta_e^{(2)} < 2\bar{u}$$

Di conseguenza, il modello ammette 2 configurazioni di equilibrio

$$q_e^{(1)} = (0, \theta_e^{(1)}) \quad q_e^{(2)} = (0, \theta_e^{(1)} + \bar{u})$$



$$\sin \theta_e^{(1)} = \frac{1}{\sqrt{1 + 3\lambda^2}}$$

$$\sin \theta_e^{(2)} = -\frac{1}{\sqrt{1 + 3\lambda^2}}$$

$$\cos \theta_e^{(1)} = \frac{\text{cotg}^2 \theta}{1 + \text{cotg}^2 \theta} = \begin{cases} \frac{\lambda > 0}{\lambda = 0} \sqrt{\frac{3\lambda^2}{1 + 3\lambda^2}} \\ \lambda < 0 \\ -\sqrt{\frac{3\lambda^2}{1 + 3\lambda^2}} \end{cases}$$

$$\cos \theta_e^{(2)} = \frac{\lambda > 0}{\lambda = 0} - \sqrt{\frac{3\lambda^2}{1 + 3\lambda^2}} \quad \begin{cases} \lambda < 0 \\ \sqrt{\frac{3\lambda^2}{1 + 3\lambda^2}} \end{cases}$$

Due configurazioni di equilibrio

Per studiare la stabilità applichiamo i Teo. di Dirichlet-Lagrange e di \dots . Quindi, calcoliamo la matrice Hessiana di V nelle configurazioni di equilibrio.

$$(5.1) \frac{\partial^2 V}{\partial \varphi^2} = c, \quad \frac{\partial^2 V}{\partial \theta^2} = 0, \quad \frac{\partial^2 V}{\partial \theta^2} = \frac{\sqrt{3}}{2} R(-\mu g + bR) \cos \theta + \frac{1}{2} bR^2 \sin \theta = +\frac{bR^2}{2} (\sqrt{3} \lambda \cos \theta + \sin \theta)$$

Quindi,

$$(5.2) \mathcal{H}_{V|q_e} = \begin{bmatrix} c & 0 \\ 0 & -\frac{bR^2}{2} \sin \theta_e (3\lambda^2 + 1) \end{bmatrix}$$

Dunque

$$(5.3) \mathcal{H}_{11}|_{q_e^{(1)}} = c > 0, \quad \det \mathcal{H}|_{q_e^{(1)}} = cR^2 \frac{bR^2}{2} \sin \theta_e^{(1)} (3\lambda^2 + 1) > 0$$

$\Rightarrow q_e^{(1)}$ è un punto di min \Rightarrow stabile

$$(5.4) \mathcal{H}_{11}|_{q_e^{(2)}} = c > 0, \quad \det \mathcal{H}|_{q_e^{(2)}} = \frac{bcR^4}{2} \sin \theta_e^{(2)} (3\lambda^2 + 1) < 0$$

$\Rightarrow q_e^{(2)}$ è un punto di max per $V \Rightarrow$ instabile

2) Reazioni vincolari in B e C nell'anello, agli equilibri

Dall'ipotesi di vincoli lisci, segue che

$$\mathcal{L}^{(ext, rest)} = \{ (B, \vec{\Phi}), \vec{\mu} \} \text{ con } \vec{\mu} \cdot \vec{e}_z = 0$$

Comunque, ^{poiché} in tutte le configurazioni di equilibrio $\varphi = 0$, il problema si riduce ad un problema piano, cioè

$$\vec{\Phi}_B = \phi_x \vec{e}_x + \phi_z \vec{e}_z, \quad \vec{\mu} = \mu_y \vec{e}_y$$

Allora, scriviamo le II ECS e proiettiamole lungo i versori \vec{e}_x, \vec{e}_z e, rispettivamente, \vec{e}_y .

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{\Phi}_B + \vec{R}^{(ext, ext)} = \vec{0} \quad \text{dove} \quad \vec{R}^{(ext, ext)} = 4m\vec{g} - b(D-C) \\ \vec{\mu} + \vec{M}_B^{(ext, ext)} = \vec{0} \quad \vec{M}_B^{(ext, ext)} = (C-B) \times m\vec{g} + (D-B) \times (-b(D-C)) \end{array} \right.$$

Allora,

$$\begin{aligned} \vec{R}_{ge}^{(ext, ext)} &= -4m g \vec{e}_z + b \left(R \vec{e}_z - \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_x + \frac{1}{2} R \vec{e}_x \right) \\ &= (bR - 4mg) \vec{e}_z + bR \left(-\frac{\sqrt{3}}{2} (\cos \theta_c \vec{e}_z + \sin \theta_c \vec{e}_x) + \frac{1}{2} (-\sin \theta_c \vec{e}_z + \cos \theta_c \vec{e}_x) \right) \\ &= bR \left(-\frac{\sqrt{3}}{2} \sin \theta_c + \frac{1}{2} \cos \theta_c \right) \vec{e}_x + \left(bR - 4mg + bR \left(\frac{\sqrt{3}}{2} \cos \theta_c - \frac{1}{2} \sin \theta_c \right) \right) \vec{e}_z \end{aligned}$$

Quindi

$$\begin{aligned} \vec{e}_x: \quad \phi_x &= \frac{bR}{2} (\sqrt{3} \sin \theta_c - \cos \theta_c) = \frac{bR}{2} \sin \theta_c (\sqrt{3} - \sqrt{3} \lambda) = \frac{bR \sqrt{3}}{2} (1 - \lambda) \sin \theta_c \\ \vec{e}_z: \quad \phi_z &= 4mg + \frac{bR}{2} (\sqrt{3} \cos \theta_c + \sin \theta_c - 2) = 4mg + \frac{bR}{2} [(\sqrt{3} \lambda + 1) \sin \theta_c - 2] \end{aligned}$$

Quindi,

$$\vec{\Phi}_B | q_e^{(1)} = \frac{bR \sqrt{3} (1-\lambda)}{2 \sqrt{1+3\lambda^2}} \vec{e}_x + \left[4mg + \frac{bR}{2} \frac{(3\lambda+1)}{\sqrt{1+3\lambda^2}} - 2 \right] \vec{e}_z$$

$$\vec{\Phi}_B | q_e^{(2)} = -\frac{bR \sqrt{3} (1-\lambda)}{2 \sqrt{1+3\lambda^2}} \vec{e}_x + \left[4mg - \frac{bR}{2} \frac{(1+3\lambda)}{\sqrt{1+3\lambda^2}} - 2 \right] \vec{e}_z$$

Inoltre,

$$\begin{aligned} \vec{M}_B^{(ext, int)} &= \left(\frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_z - R \vec{e}_2 \right) \times (-mg \vec{e}_z) + bR^2 \left(-\frac{1}{2} \vec{e}_0 + \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_z + \vec{e}_2 \right) \times \left(\vec{e}_z - \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_z + \frac{1}{2} \vec{e}_0 \right) = \\ &= -\frac{mg\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_z \times \vec{e}_2 + \\ &+ bR^2 \left(-\frac{1}{2} \vec{e}_0 \times \vec{e}_z + \frac{\sqrt{3}}{4} \vec{e}_0 \times \vec{e}_z + \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_z \times \vec{e}_z + \frac{\sqrt{3}}{4} \vec{e}_z \times \vec{e}_0 - \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_z \times \vec{e}_z + \frac{1}{2} \vec{e}_z \times \vec{e}_0 \right) \\ &= \frac{mg\sqrt{3}}{2} R \sin \theta \vec{e}_\varphi + bR^2 (\vec{e}_z \times \vec{e}_0 - \sqrt{3} \vec{e}_z \times \vec{e}_z) \\ &= \frac{mg\sqrt{3}}{2} R \sin \theta \vec{e}_\varphi + bR^2 (\cos \theta \vec{e}_\varphi - \sqrt{3} \sin \theta \vec{e}_\varphi) \\ &= \left[\frac{mg\sqrt{3}}{2} R \sin \theta + bR^2 (\cos \theta - \sqrt{3} \sin \theta) \right] \vec{e}_\varphi \end{aligned}$$

Di conseguenza, nelle configurazioni di equilibrio troviamo

$$\vec{\mu} = -\vec{M}_B | q_e^{(ext, int)} = \sin \theta \left[\frac{mg\sqrt{3}}{2} R + bR^2 (\sqrt{3} \lambda - \sqrt{3}) \right] \vec{e}_\varphi,$$

quindi

$$\vec{F} | q_e^{(1)} = -\frac{1}{\sqrt{1+3\lambda^2}} \left[\frac{mg\sqrt{3}}{2} R + \sqrt{3} bR^2 (\lambda-1) \right] \vec{e}_\varphi$$

$$\vec{F} | q_e^{(2)} = \frac{1}{\sqrt{1+3\lambda^2}} \left[\frac{mg\sqrt{3}}{2} R + \sqrt{3} bR^2 (\lambda-1) \right] \vec{e}_\varphi$$

3) Reazioni vincolari in E e D nell'asta, agli equilibri

Nelle configurazioni di equilibrio il problema è piano e dell'Hp. di vincoli

$$f_{\text{vinci}}^{\rightarrow} (\text{int} \rightarrow \text{ext}) = \left\{ \left(\begin{matrix} \xi \\ \eta \end{matrix} \right), (E, \eta) \right\} \quad \text{con} \quad \begin{matrix} \vec{\xi}_D = \xi \text{ vers}(D-O) \\ \vec{\eta}_E = \eta \text{ vers}(E-O) \end{matrix}$$

Quindi

$$\vec{\xi}_D^{(2)} = \xi \left(-\frac{\vec{e}_0}{2} + \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_2 \right), \quad \vec{\eta}_E^{(2)} = \eta \left(\frac{\vec{e}_0 + \sqrt{3} \vec{e}_2}{2} \right)$$

Applichiamo la IECS nell'asta DE

$$\vec{\xi}_D + \vec{\eta}_E + \vec{R}_{|qc}^{(\text{ext, att} \rightarrow \text{asta})} = \vec{0}$$

$$\begin{aligned} \vec{R}_{|qc}^{(\text{ext, att} \rightarrow \text{asta})} &= m\vec{g} - b(D-C) = -mg\vec{e}_2 + bR \left(\vec{e}_2 - \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_2 + \frac{1}{2} \vec{e}_0 \right) \\ &= (bR - mg)\vec{e}_2 + \frac{bR}{2} (-\sqrt{3} \vec{e}_2 + \vec{e}_0) \end{aligned}$$

$$\stackrel{(1.4)}{=} (bR - mg) (-\sin\theta \vec{e}_0 + \cos\theta \vec{e}_2) + \frac{bR}{2} (-\sqrt{3} \vec{e}_2 + \vec{e}_0)$$

$$= \left[(bR - mg) \cos\theta - \frac{bR\sqrt{3}}{2} \right] \vec{e}_2 + \left[-(bR - mg) \sin\theta + \frac{bR}{2} \right] \vec{e}_0$$

$$= bR \left[\lambda \cos\theta - \frac{\sqrt{3}}{2} \right] \vec{e}_2 + bR \left[-\lambda \sin\theta + \frac{1}{2} \right] \vec{e}_0$$

$$\begin{cases} \frac{\sqrt{3}}{2} (\xi + \eta) = - \vec{R}_{|qc}^{(\text{ext, att} \rightarrow \text{asta})} \cdot \vec{e}_2 \\ \frac{1}{2} (-\xi + \eta) = - \vec{R}_{|qc}^{(\text{ext, att} \rightarrow \text{asta})} \cdot \vec{e}_0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \xi + \eta = \frac{2bR}{\sqrt{3}} \left[-\lambda \cos\theta + \frac{\sqrt{3}}{2} \right] \\ -\xi + \eta = 2bR \left[-\lambda \sin\theta - \frac{1}{2} \right] \end{cases}$$

Quindi,

$$\vec{\xi}_D = bR \left[1 - \lambda(1+\lambda) \sin\theta \right] \left(-\frac{\vec{e}_0 + \sqrt{3} \vec{e}_2}{2} \right)$$

$$\vec{\eta}_E = \lambda bR \sin\theta (1-\lambda) \frac{\vec{e}_0 + \sqrt{3} \vec{e}_2}{2}$$

Donc que,

$$\vec{e}_3 \Big|_{q_e^{(1)}} = bR \left[1 - \frac{\lambda(1+\lambda)}{\sqrt{1+3\lambda^2}} \right] \left(\frac{-\vec{e}_0 + \sqrt{3}\vec{e}_2}{2} \right)$$

$$\vec{e}_E \Big|_{q_e^{(1)}} = bR \frac{\lambda(1-\lambda)}{\sqrt{1+3\lambda^2}} \frac{\vec{e}_0 + \sqrt{3}\vec{e}_2}{2}$$

maintenant,

$$\vec{e}_3 \Big|_{q_e^{(2)}} = bR \left[1 + \frac{\lambda(1+\lambda)}{\sqrt{1+3\lambda^2}} \right] \left(\frac{-\vec{e}_0 + \sqrt{3}\vec{e}_2}{2} \right)$$

$$\vec{e}_E \Big|_{q_e^{(2)}} = -bR \frac{\lambda(1-\lambda)}{\sqrt{1+3\lambda^2}} \frac{\vec{e}_0 + \sqrt{3}\vec{e}_2}{2}$$

Dinamica

4) Scriviamo le eq. di Lagrange per il modello. A tale scopo calcoliamo l'energia cinetica

$$(8.1) K = K^{(anella)} + K^{(asta)}$$

$$(8.2) K^{(anella)} = \frac{1}{2} \vec{\omega}^{(anella)} \cdot \mathbb{I}_0^{(anella)} (\vec{\omega}^{(anella)})$$

$$(8.3) K^{(asta)} = \frac{1}{2} m |\vec{v}_G|^2 + \frac{1}{2} \vec{\omega}^{(asta)} \cdot \mathbb{I}_G^{(asta)} (\vec{\omega}^{(asta)})$$

$$(8.4) \vec{\omega}^{(anella)} = \dot{\varphi} \vec{e}_z, \quad \vec{\omega}^{(asta)} = \dot{\varphi} \vec{e}_z + \dot{\theta} \vec{e}_\varphi = \dot{\varphi} (-\sin\theta \vec{e}_\theta + \cos\theta \vec{e}_\varphi)$$

$$(8.5) K^{(anella)} = \frac{1}{2} \dot{\varphi} \vec{e}_z \cdot \mathbb{I}_0^{(anella)} (\dot{\varphi} \vec{e}_z) = \frac{1}{2} \dot{\varphi}^2 \vec{e}_z \cdot \mathbb{I}_0^{(anella)} (\vec{e}_z) = \frac{1}{2} \dot{\varphi}^2 I_z^{(anella)} = \frac{3}{4} m R^2 \dot{\varphi}^2$$

$$(8.6) \vec{v}_G = \dot{\vec{x}}_G = \frac{d}{dt} (G-O) = \frac{d}{dt} \left(\frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_z \right) = \frac{\sqrt{3}}{2} R \dot{\vec{e}}_z = \frac{\sqrt{3}}{2} (\vec{\omega}^{(asta)} \times \vec{e}_z) R =$$

$$= \frac{\sqrt{3}}{2} (\dot{\varphi} \vec{e}_z + \dot{\theta} \vec{e}_\varphi) R \times \vec{e}_z = \frac{\sqrt{3}}{2} (\dot{\varphi} \sin\theta \vec{e}_\varphi + \dot{\theta} \vec{e}_\theta) R$$

$$(8.7) |\vec{v}_G|^2 = \frac{3R^2}{4} (\dot{\varphi}^2 \sin^2\theta + \dot{\theta}^2)$$

$$(8.8) \mathbb{I}_G^{(asta)} (\vec{\omega}^{(asta)}) = \mathbb{I}_G^{(asta)} (\dot{\varphi} (-\sin\theta \vec{e}_\theta + \cos\theta \vec{e}_\varphi) + \dot{\theta} \vec{e}_\varphi) =$$

$$= -\dot{\varphi} \sin\theta \mathbb{I}_G^{(asta)} (\vec{e}_\theta) + \dot{\varphi} \cos\theta \mathbb{I}_G^{(asta)} (\vec{e}_z) + \dot{\theta} \mathbb{I}_G^{(asta)} (\vec{e}_\varphi)$$

$$= \frac{1}{12} m R^2 (\dot{\varphi} \cos\theta \vec{e}_z + \dot{\theta} \vec{e}_\varphi)$$

$$\frac{1}{2} \vec{\omega}^{(asta)} \cdot \mathbb{I}_G^{(asta)} (\vec{\omega}^{(asta)}) = \frac{1}{2} [\dot{\varphi} (-\sin\theta \vec{e}_\theta + \cos\theta \vec{e}_z) + \dot{\theta} \vec{e}_\varphi] \cdot \frac{1}{12} m R^2 (\dot{\varphi} \cos\theta \vec{e}_z + \dot{\theta} \vec{e}_\varphi)$$

$$= \frac{1}{24} m R^2 (\cos^2\theta \dot{\varphi}^2 + \dot{\theta}^2)$$

Quindi,

$$\begin{aligned}
K^{(coste)} &= \frac{3}{8} m l^2 (\dot{\varphi}^2 \sin^2 \theta + \dot{\theta}^2) + \frac{1}{24} m R^2 (\dot{\varphi}^2 \cos^2 \theta + \dot{\theta}^2) \\
&= \frac{1}{24} m R^2 \left[(9 \sin^2 \theta + \cos^2 \theta) \dot{\varphi}^2 + 10 \dot{\theta}^2 \right] \\
&= \frac{1}{24} m R^2 \left[(1 + 8 \sin^2 \theta) \dot{\varphi}^2 + 10 \dot{\theta}^2 \right]
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
K &= \frac{3}{4} m R^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{24} m R^2 \left[(1 + 8 \sin^2 \theta) \dot{\varphi}^2 + 10 \dot{\theta}^2 \right] \\
&= \frac{1}{24} R^2 \left\{ m (19 + 8 \sin^2 \theta) \dot{\varphi}^2 + m 10 \dot{\theta}^2 \right\}
\end{aligned}$$

Allora,

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} = \frac{1}{12} R^2 m (19 + 8 \sin^2 \theta) \dot{\varphi}, \quad \frac{\partial K}{\partial \varphi} = 0$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) = \frac{1}{12} m R^2 (19 + 8 \sin^2 \theta) \ddot{\varphi} + \frac{16}{12} m R^2 \sin \theta \cos \theta \dot{\theta} \dot{\varphi}$$

$$EL_{\varphi}: \frac{1}{12} m R^2 (19 + 8 \sin^2 \theta) \ddot{\varphi} + \frac{2}{3} m R^2 \sin \theta \cos \theta \dot{\theta} \dot{\varphi} = -c \varphi$$

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} = \frac{5}{6} m R^2 \dot{\theta}, \quad \frac{\partial K}{\partial \theta} = \frac{16}{24} m R^2 \sin \theta \cos \theta \dot{\varphi}^2$$

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} = \frac{5}{6} m R^2 \ddot{\theta}$$

$$EL_{\theta}: \frac{5}{6} m R^2 \ddot{\theta} - \frac{1}{3} m R^2 \sin 2\theta \dot{\varphi}^2 = \frac{6R^2}{2} (\sqrt{3} \sin \theta - \cos \theta)$$

5) linearizzazione delle EL intorno agli equilibri

Poiché le sollecitazioni attive è conservativa, le eq. linearizzate intorno alle configurazioni di equilibrio sono

$$(11.1) \quad A(q_e) \ddot{x} + H_v(q_e) x = 0 \quad x(t) = \frac{q(t) - q_e}{\epsilon}$$

$$A(q_e) = \begin{bmatrix} \frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}^2} & \frac{\partial^2 K}{\partial \dot{\varphi} \partial \dot{\theta}} \\ \frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi} \partial \dot{\theta}} & \frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}^2} \end{bmatrix} \Big|_{q_e} = \frac{mR^2}{12} \left[\begin{array}{c|c} 19 + 8 \sin^2 \theta_e & 0 \\ \hline 0 & 10 \end{array} \right]$$

$$(11.2) \quad = m \frac{R^2}{12} \left[\begin{array}{c|c} 19 + \frac{8}{1+3\lambda^2} & 0 \\ \hline 0 & 10 \end{array} \right]$$

$$(11.3) \quad H_v(q_e) = \left[\begin{array}{c|c} c & 0 \\ \hline 0 & \frac{bR^2 \sin \theta_e (1+3\lambda^2)}{2} \end{array} \right]$$

$$(11.4) \quad m \frac{R^2}{12} \left[\begin{array}{c|c} 19 + \frac{8}{1+3\lambda^2} & 0 \\ \hline 0 & 10 \end{array} \right] \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} c & 0 \\ 0 & \frac{bR^2 \sin \theta_e (1+3\lambda^2)}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Quindi, in $q_e^{(1)}$, le eq. linearizzate sono:

$$(11.5) \quad \begin{cases} \frac{mR^2}{12} \left(19 + \frac{8}{1+3\lambda^2} \right) \ddot{x}_1 + c x_1 = 0 \\ \frac{5}{6} mR^2 \ddot{x}_2 + \frac{bR^2}{2} \sqrt{1+3\lambda^2} x_2 = 0 \end{cases}$$

L'integrale generale delle eq. (11.5) è:

$$(12.1) \quad x_1(t) = a_1 \cos(\nu_1 t + d_1) \quad \nu_1 = \sqrt{\frac{12c}{mR^2 \left(19 + \frac{8}{1+3\lambda^2}\right)}}$$

$$(12.2) \quad x_2(t) = a_2 \cos(\nu_2 t + d_2) \quad \nu_2 = \sqrt{\frac{3bR^2 \sqrt{1+3\lambda^2}}{5mR^2}}$$

Invece, in $\mathcal{R}^{(2)}$ le eq. linearizzate sono:

$$(12.3) \quad \begin{cases} \frac{mR^2}{12} \left(19 + \frac{8}{1+3\lambda^2}\right) \ddot{x}_1 + c x_1 = 0 \\ \frac{5}{6} m R^2 \ddot{x}_2 - \frac{bR^2}{2} \sqrt{1+3\lambda^2} x_2 = 0 \end{cases}$$

L'integrale generale del sistema (12.3) è:

$$(12.4) \quad x_1(t) = a_1 \cos(\nu_1 t + d_1) \quad \nu_1 = \sqrt{\frac{12c}{mR^2 \left(19 + \frac{8}{1+3\lambda^2}\right)}}$$

$$(12.5) \quad x_2(t) = a_2 \cosh(\nu_2 t + d_2) \quad \nu_2 = \sqrt{\frac{3b \sqrt{1+3\lambda^2}}{5m}}$$

6) Il moto dell'ortocentro DE è un moto di precessione poiché conserva l'angolo, pari a $\pi/2$ tra l'asse fino $(0, \vec{e}_2)$ e l'asse $(0, \vec{e}_3)$. Quest'ultimo è solidale all'ortocentro poiché è sempre ortogonale all'asse $(0, \vec{e}_3)$, diretto come l'ortocentro.