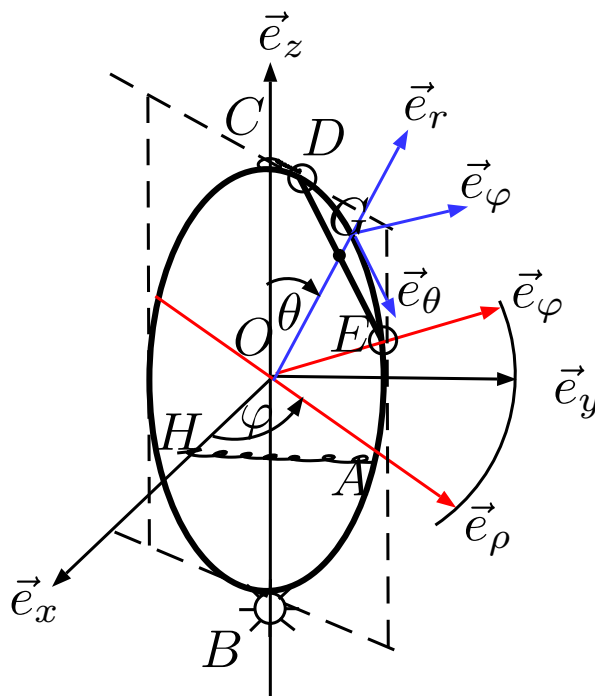


Compito di Meccanica Razionale

Trieste, 30 gennaio 2023

(G. Tondo)



Un anello omogeneo, di massa M e raggio R , è vincolato ad un asse fisso verticale $(O, \vec{e}_z)$ mediante un anellino in C e una cerniera sferica 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'anello. Un'altra molla, di costante elastica c , collega A , punto medio di una delle semicirconferenze $\widehat{BC}$, con un punto H fissato all'asse orizzontale $(O, \vec{e}_x)$ a distanza R da O . 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 e discuterne la stabilità.
Posto, da ora in poi, $b = \frac{mg}{R}$, disegnarle e determinare:
- 2) le reazioni vincolari esterne sull'anello nei punti B e C nella configurazione di equilibrio stabile;
- 3) le reazioni vincolari dell'anello sull'asta nei punti D ed E nella configurazione di equilibrio stabile.

DINAMICA

- 4) Scrivere le equazioni differenziali pure di moto;
- 5) linearizzare l'equazioni di moto intorno alla configurazione di equilibrio stabile e trovare le frequenze delle piccole oscillazioni;
- 6) classificare il campo di velocità dell'asta DE .

Tema del 30/01/2023

Il modello è formato da un rigido con ore fimo, l'anello, e un altro rigido, l'asta, 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 $q = (\varphi, \theta)$ con

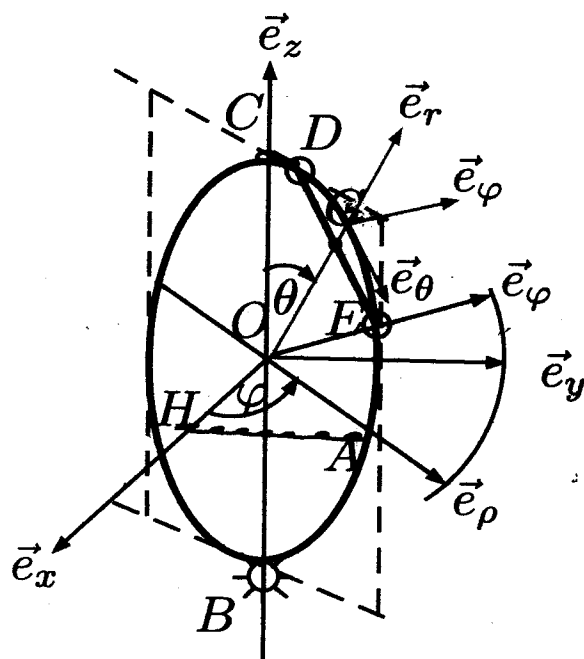
$$0 < \varphi < 2\pi, \quad 0 \leq \theta < 2\pi.$$

Consideriamo le 3 basi:

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

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

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



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

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

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

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

Quindi,

$$(2.1) \vec{x}_G = G - O = \overrightarrow{OG} \quad \vec{e}_r = \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_r = \frac{\sqrt{3}}{2} R (\sin \theta \vec{e}_y + \cos \theta \vec{e}_x)$$

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

$$(2.3) C - D = (C - O) + (O - D) = C - O + (O - G) + (G - D) = R \vec{e}_r - \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_0 + \frac{R}{2} \vec{e}_0$$

$$(2.4) A - H = (A - O) + (O - H) = R \vec{e}_y - R \vec{e}_x$$

$$(2.5) \begin{aligned} |C - D|^2 &= R \left(\vec{e}_r - \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_r + \frac{1}{2} \vec{e}_0 \right) \cdot R \left(\vec{e}_r - \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_r + \frac{1}{2} \vec{e}_0 \right) \\ &= R^2 \left(1 - \sqrt{3} \vec{e}_r \cdot \vec{e}_r + \vec{e}_r \cdot \vec{e}_0 + \frac{3}{4} - \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_r \cdot \vec{e}_0 + \frac{1}{4} \right) \\ &= R^2 \left(1 - \sqrt{3} \cos \theta - \sin \theta + \frac{3}{4} + \frac{1}{4} \right) = \\ &= R^2 (2 - \sqrt{3} \cos \theta - \sin \theta) \end{aligned}$$

$$(2.6) |A - H|^2 = R^2 (\vec{e}_y - \vec{e}_x) \cdot (\vec{e}_y - \vec{e}_x) = R^2 (1 - 2 \vec{e}_y \cdot \vec{e}_x + 1) = R^2 (2 - 2 \cos \varphi)$$

$$(2.7) D - O = (D - G) + (G - O) = \frac{R}{2} \vec{e}_0 + \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_r$$

$$(2.8) E - O = (E - G) + (G - O) = \frac{R}{2} \vec{e}_0 + \frac{\sqrt{3}}{2} R \vec{e}_r$$

N.B.

$$\frac{1}{2} (2 - 2 \cos \varphi) = 1 - \cos \varphi$$

$$= \frac{1}{2} (2 - 2 \cos \varphi)$$

$$= 1 - \cos \varphi$$

Statica

La sollecitazione attiva è conservativa poiché è costituita dal peso proprio del modello e dalla forza di richiamo 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.

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

Calcoliamo i punti stazionari della funzione V

$$(3.2) \quad \frac{\partial V}{\partial \varphi} = c R^2 \sin \varphi = -Q_\varphi$$

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

Quindi, dobbiamo risolvere il sistema

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

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

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

K

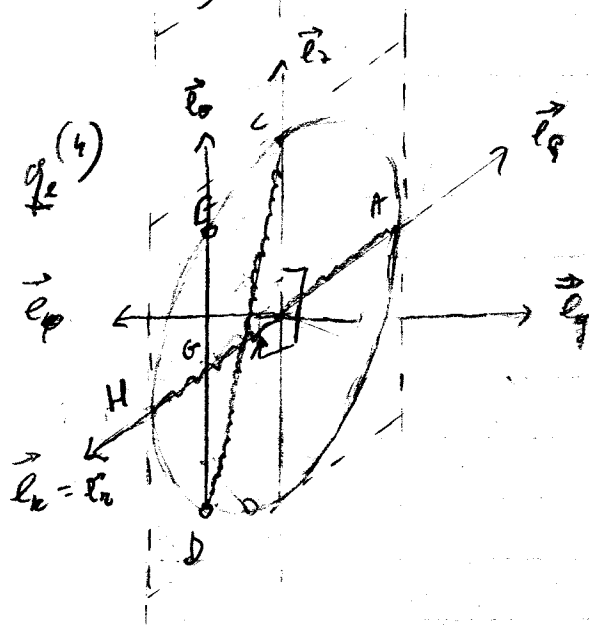
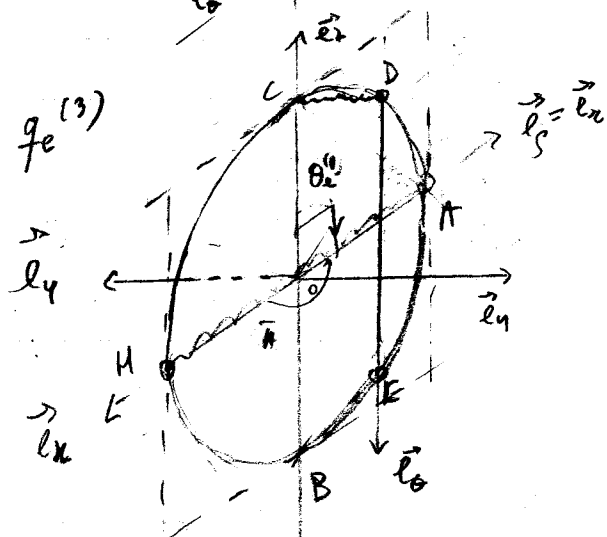
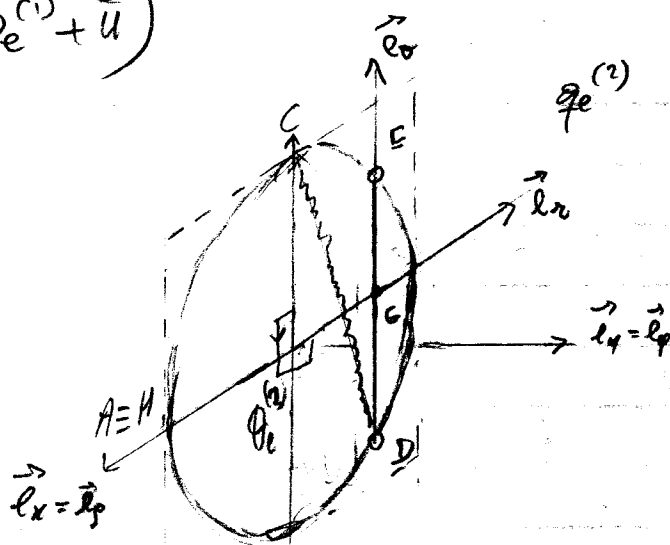
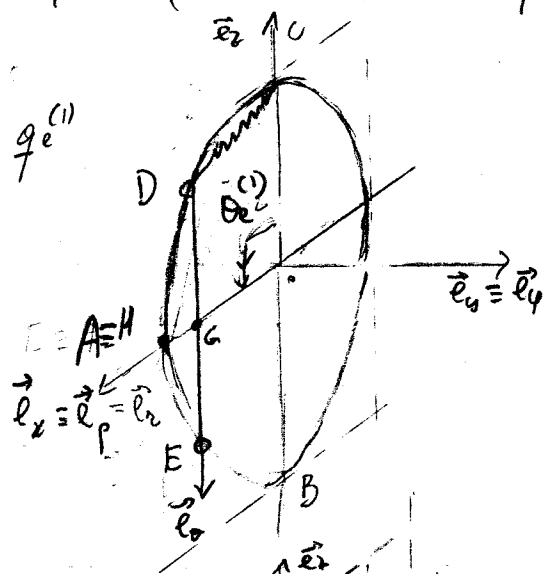
catg 11

Hand-drawn graph of a function $f(\theta)$ versus θ . The horizontal axis is labeled θ and has points 0 , $\theta_2^{(1)}$, $\bar{\theta}$, $\theta_2^{(2)}$, and $2\bar{\theta}$ marked. The vertical axis is labeled $f(\theta)$ and has points 0 , $u/2$, and 1 marked. The graph shows a curve starting at $(0, 1)$, decreasing to a minimum at $(\bar{\theta}, 0)$, and then increasing. Vertical dashed lines are drawn at $\theta_2^{(1)}$, $\bar{\theta}$, and $\theta_2^{(2)}$. Horizontal dashed lines are drawn at $u/2$ and 1 . The area under the curve is shaded with diagonal lines. To the right of the graph, there are handwritten notes: $x < 1$, $x = 0$, and $x > 0$.

$$\theta_e^{(2)} = \theta_e^{(1)} + \overline{u}$$

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

$$q_e^{(3)} = (\bar{u}, \vartheta_e^{(1)}) \quad , \quad q_e^{(4)} = (\bar{u}, \vartheta_e^{(1)} + \bar{u})$$



N.B. Le configurazioni di equilibrio sono disegnate per $b = \frac{m g}{R}$

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

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

$$= + \frac{bR^2}{2} (\sqrt{3} \lambda \cos \theta + \sin \theta)$$

Quindi,

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

Dunque

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

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

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

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

$$(5.5) \mathcal{H}_{11}|_{q_e^{(3)}} = -cR^2 < 0, \quad \Rightarrow q_e^{(3)} \text{ è un punto di sella } \Rightarrow \text{instabile}$$

$$\det \mathcal{H}|_{q_e^{(3)}} = -\frac{bcR^4}{2} \sin \theta_e^{(3)} (3\lambda^2 + 1) < 0$$

$$(5.6) \mathcal{H}_{11}|_{q_e^{(4)}} = -cR^2 < 0 \Rightarrow q_e^{(4)} \text{ è un punto di } \overset{\text{max.}}{\text{sella}} \Rightarrow \text{instabile}$$

$$\det \mathcal{H}|_{q_e^{(4)}} = -\frac{bcR^4}{2} \sin \theta_e^{(4)} (3\lambda^2 + 1) > 0$$

In particolare, se $b = \frac{mg}{R}$ risulta che $\lambda = 0$, quindi

$$(5.7) \theta_e = \arccos(0) = \frac{\pi}{2}$$

quindi

$$(5.8) q_e^{(1)} = (0, \frac{\pi}{2})$$

2) Reazioni vincolari in B e C nell'anello, in $q_e^{(1)} = (0, \frac{\pi}{2})$.

Dall'ipotesi di vincoli lisci, segue che

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

Comunque, in tutte le configurazioni di equilibrio, poiché $\varphi = 0$ oppure $\varphi = \pi$, il problema si riduce ad uno piano, cioè

$$\vec{\Phi}_B = \phi_x \vec{e}_x + \phi_z \vec{e}_z, \quad \vec{\Psi}_C = \psi_x \vec{e}_x$$

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

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{\Phi}_B + \vec{\Phi}_C + \vec{R}^{(ext, ext)} = \vec{0} \\ (C-B) \times \vec{\Phi}_C + \vec{M}_B^{(ext, ext)} = \vec{0} \end{array} \right. \quad \text{dove} \quad \begin{array}{l} \vec{R}|_{q_e^{(1)}} = (M+m)\vec{g} - c(A-H) \\ \vec{M}_B|_{q_e^{(1)}} = (C-B) \times m\vec{g} + (A-B) \times c(A-H) \end{array}$$

$$(C-B) \times \vec{\Phi}_C = 2R \vec{e}_z \times \psi_x \vec{e}_x = 2R \psi_x \vec{e}_y$$

Allora,

$$\vec{R}|_{q_e^{(1)}} = -(M+m)g \vec{e}_z$$

$$\vec{M}_B|_{q_e^{(1)}} = [(C-B) + (A-B)] \times (-mg \vec{e}_z) = \frac{\sqrt{3}R}{2} \vec{e}_z \times (-mg \vec{e}_z)$$

$$= -mg \frac{\sqrt{3}R}{2} \vec{e}_z \times \vec{e}_z = \text{ind. } mgR \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_y \quad \vec{e}_y|_{q_e^{(1)}} = mgR \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_y$$

Quindi

$$\begin{array}{l} \vec{e}_x \\ \vec{e}_z \\ \vec{e}_y \end{array} \left\{ \begin{array}{l} \phi_x + \psi_x = 0 \\ \phi_z - (M+m)g = 0 \\ 2R \psi_x + \frac{\sqrt{3}}{2} mgR = 0 \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \phi_x = +\frac{\sqrt{3}}{4} mg \\ \phi_z = (M+m)g \\ \psi_x = -\frac{\sqrt{3}}{4} mg \end{array} \right.$$

3) Reazioni vincolari in E e D sull'asta, in $q_e^{(1)} = (0, \frac{L}{2})$

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

$$\vec{f} \text{ (int} \rightarrow \text{asta)} = \left\{ \begin{pmatrix} 0 \\ \xi \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} E \\ \eta \end{pmatrix} \right\} \quad \text{con} \quad \begin{matrix} \vec{f}_D = \xi \text{ vers}(D-O) \\ \vec{\eta}_E = \eta \text{ vers}(E-O) \end{matrix}$$

Quindi

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

Applichiamo la IECS sull'asta DE

$$\vec{f}_D + \vec{\eta}_E + \vec{R}_{|q_e^{(1)}} \text{ (ext, att} \rightarrow \text{asta)} = \vec{0}$$

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

$$\stackrel{(1.4)}{=} (bR - mg) \left(-\sin \theta_e \vec{e}_0 + \cos \theta_e \vec{e}_r \right) + \frac{bR}{2} \left(-\sqrt{3} \vec{e}_r + \vec{e}_0 \right) \Big|_{q_e^{(1)}}$$

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

$$= -\frac{bR \sqrt{3}}{2} \vec{e}_r + \left(mg - \frac{bR}{2} \right) \vec{e}_0$$

$$\begin{cases} \frac{\sqrt{3}}{2} (\xi + \eta) = -\vec{R}_{|q_e^{(1)}} \cdot \vec{e}_r \\ \frac{1}{2} (-\xi + \eta) = -\vec{R}_{|q_e^{(2)}} \cdot \vec{e}_0 \end{cases}$$

$\Leftrightarrow$

$$\eta = bR - mg = 0$$

$$\xi = mg$$

Quindi,

$$\vec{f}_D = mg \left(-\frac{\vec{e}_0}{2} + \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_r \right) \Big|_{q_e^{(1)}}$$

$$\vec{\eta}_E = (bR - mg) \left(\frac{\vec{e}_0}{2} + \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{e}_r \right) \Big|_{q_e^{(2)}} = 0$$

Dinamica

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

Quindi,

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

$$\begin{aligned}
 K &= \frac{1}{4} M R^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{24} m R^2 \left[(1 + 8 \sin^2 \theta) \dot{\varphi}^2 + 10 \dot{\theta}^2 \right] \\
 &= \frac{1}{24} R^2 \left\{ [6M + m(1 + 8 \sin^2 \theta)] \dot{\varphi}^2 + m 10 \dot{\theta}^2 \right\}
 \end{aligned}$$

Allora,

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} = \frac{1}{12} R^2 [6M + m(1 + 8 \sin^2 \theta)] \dot{\varphi}, \quad \frac{\partial K}{\partial \varphi} = 0$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) = \frac{1}{12} R^2 [6M + m(1 + 8 \sin^2 \theta)] \ddot{\varphi} + \frac{4}{12} m R^2 \sin \theta \cos \theta \dot{\theta} \dot{\varphi}$$

$$EL_{\varphi}: \frac{1}{12} R^2 [6M + m(1 + 8 \sin^2 \theta)] \ddot{\varphi} + \frac{2}{3} m R^2 \sin \theta \cos \theta \dot{\theta} \dot{\varphi} = -c R^2 \sin \varphi$$

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} = \frac{5}{6} m R^2 \dot{\theta}, \quad \frac{\partial K}{\partial \theta} = \frac{4}{3} m R^2 \sin \theta \cos \theta \dot{\varphi}^2$$

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

$$EL_{\theta}: \frac{5}{6} m R^2 \ddot{\theta} - \frac{4}{3} m R^2 \sin \theta \cos \theta \dot{\varphi}^2 = -\frac{1}{2} m g R \cos \theta$$

5) linearizzazione delle EL intorno a $q_e^{(1)} = (0, \frac{\pi}{2})$

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

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

$$A(q_e^{(1)}) = \begin{bmatrix} \frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}^2} & \frac{\partial^2 K}{\partial \dot{\varphi} \partial \dot{\theta}} \\ \frac{\partial K}{\partial \dot{\theta} \partial \dot{\varphi}} & \frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}^2} \end{bmatrix} \bigg|_{q_e^{(1)}} = \frac{R^2}{12} \begin{bmatrix} 6M + m(1 + 8 \sin^2 \theta_e^{(1)}) & 0 \\ 0 & 10m \end{bmatrix} =$$

$$= \frac{R^2}{12} \begin{bmatrix} 6M + 9m & 0 \\ 0 & 10m \end{bmatrix}$$

$$H_v(q_e^{(1)}) = \begin{bmatrix} cR^2 & 0 \\ 0 & \frac{mgR}{2} \end{bmatrix}$$

$$\frac{R^2}{12} \begin{bmatrix} 6M + 9m & 0 \\ 0 & 10m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} cR^2 & 0 \\ 0 & \frac{mgR}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} \frac{R^2}{12} \left(\frac{M}{2} + \frac{3m}{4} \right) \ddot{x}_1 + cR^2 x_1 = 0 & \nu_1 = \sqrt{\frac{cR^4 - 4}{R^2 (2M + 3m)}} \\ \frac{5}{6} mR^2 \ddot{x}_2 + \frac{mgR}{2} x_2 = 0 & \nu_2 = \sqrt{\frac{MgR}{2 \cdot 5MR^2}} \end{cases}$$

6) L'invariante scalare cinematico dell'asta vale:

$$I = \vec{v}_G \cdot \vec{\omega}^{(ext)} = \frac{\sqrt{3}}{2} (\dot{\varphi} \sin \theta \vec{e}_\varphi + \dot{\theta} \vec{e}_\theta) R \cdot [\dot{\varphi} (-\sin \theta \vec{e}_\varphi + \cos \theta \vec{e}_\theta) + \dot{\theta} \vec{e}_\theta] = 0$$

quindi il campo di velocità è rotatorio e l'axe di Mozzi diventa AIP.