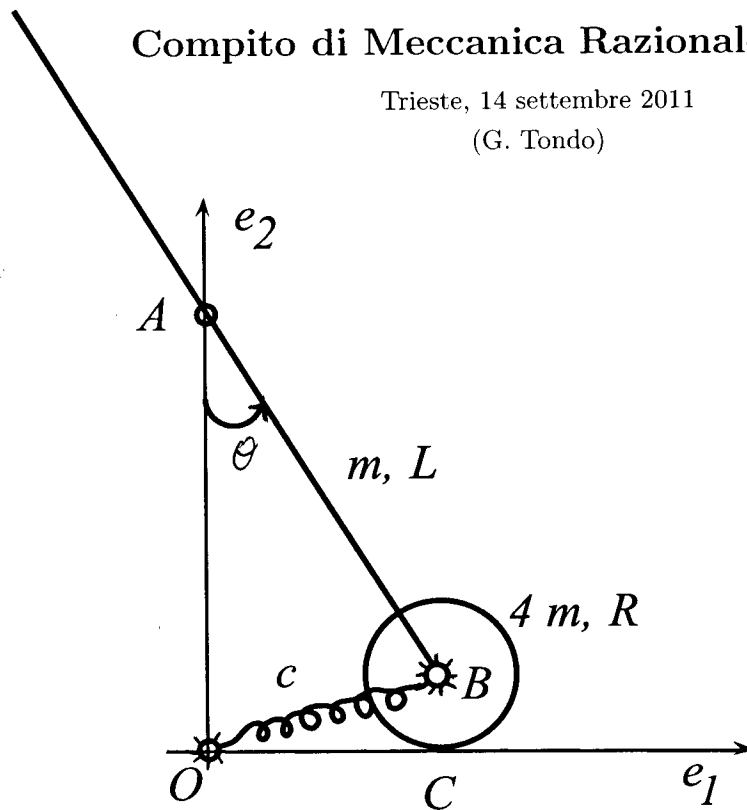


Compito di Meccanica Razionale (9 CFU)

Trieste, 14 settembre 2011

(G. Tondo)



Si consideri il modello articolato di figura costituito da un'asta omogenea AB , di lunghezza L e massa m , passante per un anellino liscio fissato nel punto A , posto a distanza h dal punto O . Un estremo dell'asta è incernierato nel centro B di un disco omogeneo di massa $4m$ e raggio R . Il disco è vincolato a scorrere senza *strisciare* su una guida orizzontale *scabra*. Il modello è soggetto al peso proprio e alla forza elastica della molla fissata all'estremo B dell'asta e nel punto fisso O .

STATICA.

Determinare:

- 1) le configurazioni di equilibrio del modello e discuterne la stabilità, supponendo che la lunghezza dell'asta sia $L \gg h - R$;
- 2) le reazioni vincolari sul punto dell'asta passante per A all'equilibrio (supponendo nulla la eventuale coppia di reazione) e dimostrare che il vettore risultante è ortogonale all'asta;
- 3) le reazioni vincolari sul disco nel punto C .

DINAMICA.

- 4) Scrivere un'equazione differenziale pura di moto;
- 5) scrivere l'equazione di Lagrange linearizzata intorno alle configurazioni di equilibrio e calcolare, dove possibile, la frequenza delle piccole oscillazioni;
- 6) calcolare le reazioni vincolari esterne sull'asta in A e sul disco in C durante il moto, in funzione di θ , a partire dalle condizioni iniziali $\theta(0) = 0$, $\dot{\theta}(0) = \omega_0$.

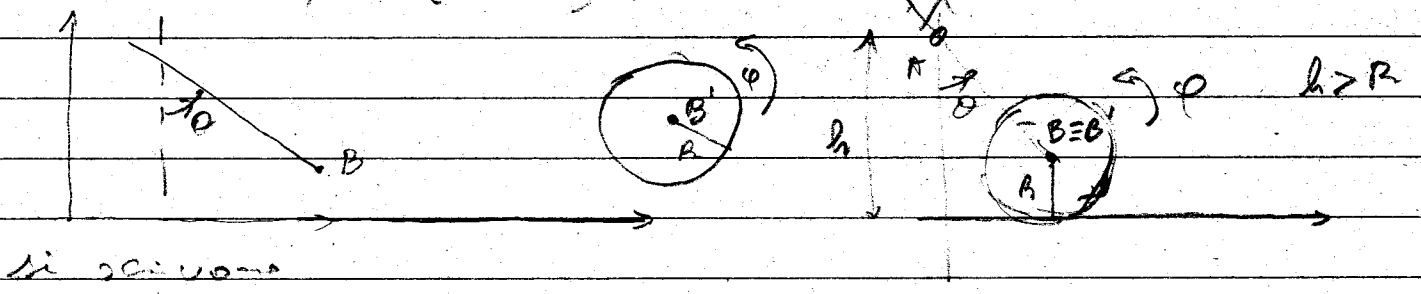
Tema del 14/09/2011

Analisi cinematica

Il modello ha 1 g.l, come si conclude facilmente con il metodo dei congelamenti necessari. In fatti, se congelasi l'angolo θ , il modello è congelato poiché il disco non può ruotare intorno al punto B (che è fisso) e meno di slittare; essa è proibita dal vincolo di puro rotolamento. D'altra parte, dal metodo del bilancio segue che:

$$l = g - n = 6 - (1 + 2 + 2) = 1,$$

poiché il vincolo di poggio per il punto A è semplice, la cerniera interna in B è doppia, il vincolo di puro rotolamento in C è doppio (appoggio su un'uguale fissa + rotolamento). Per determinare lo spazio delle configurazioni C_r e verificare l'efficacia dei vincoli, scriviamo le equazioni vincolari. Introducendo le coordinate sovrabbondanti $\{x_B, y_B, \theta\}$ per l'asta libera e le coordinate $\{x_C, y_C, \varphi\}$ per il disco libero, le eq. vincolari



$\begin{cases} x_B = (h - y_B) \tan \theta \\ x_B = x_{B'} \\ y_B = y_{B'} \\ x_{B'} = -R\varphi + x_C \\ y_{B'} = R \end{cases}$	\Leftrightarrow	$\begin{cases} x_B - (h - R) \tan \theta = 0 \\ x_B - x_{B'} = 0 \\ y_B - y_{B'} = 0 \\ x_{B'} + R\varphi - x_C = 0 \\ y_{B'} - R = 0 \end{cases}$
---	-------------------	--

Ai precedenti vincoli, bisogna aggiungere il vincolo unilatero dovuto alla lunghezza l finita dell'asta:

$$(2.1) \quad |x_0| \leq L \sin \theta \Leftrightarrow \text{vel} \quad \begin{aligned} (h-R) \operatorname{tg} \theta \leq L \sin \theta \quad \text{se } \theta > 0 &\Leftrightarrow \cos \theta \geq \frac{h-R}{L} \\ (h-R) \operatorname{tg} \theta \geq L \sin \theta \quad \text{se } \theta < 0 &\Leftrightarrow \cos \theta \geq \frac{h-R}{L} \end{aligned}$$

Di conseguenza, scelta la coordinata libera θ , risulta

$$(2.2) \quad C_v = \left\{ -\arccos \frac{h-R}{L} \leq \theta \leq \arccos \frac{h-R}{L} \right\}$$

Non considereremo il comportamento del modello nelle configurazioni di confine

$$(2.3) \quad \theta = \pm \arccos \frac{h-R}{L} \quad < \pm \frac{\pi}{2}$$

Valutiamo l'efficacia dei vincoli nello spazio C_v . La matrice Jacobiana risulta

$$(2.4) \quad J_v = \begin{bmatrix} 1 & 0 & -\frac{h-R}{\cos^2 \theta} & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & R \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

ed ha $\operatorname{rang} J_v = \operatorname{rank} J_v = 5$ se $\theta \neq \pm \frac{\pi}{2}$, cioè in ogni punto di C_v le eq. vincolari si possono ricavare con

$$(2.5) \quad \begin{cases} x_B = (h-R) \operatorname{tg} \theta \\ x'_B = (h-R) \operatorname{tg} \theta \\ y_B = R \\ y'_B = 0 \\ -R\varphi + x_0 = (h-R) \operatorname{tg} \theta \end{cases}$$

Dall'ultima equazione si ottiene il legame tra l'angolo di rotazione del disco φ e la coordinata libera θ :

$$(2.5) \quad \varphi = \frac{x_0}{R} + \left(\frac{1-h}{R} \right) \operatorname{tg} \theta$$

N.B. Come nel Tema d'esame del 27/06/2011, si può dimostrare che lo spostamento virtuale del punto A' dell'asta, che passa (istante per istante) per l'anello in A, è parallelo all'asta. Pertanto, anche in questo caso, la reazione vincolare in A sarà ortogonale all'asta.

Stat. ca.

Il modello è soggetto a forze conservative e a vincoli non dissipativi. Calcoliamo l'energia potenziale

$$(3.1) \quad V(\theta) = \frac{1}{2} c \overline{OB}^2 - m\vec{g} \cdot \vec{x}_G - 4\mu\vec{g} \cdot \vec{x}_B,$$

dove abbiamo indicato con G il baricentro dell'asta.

$$(3.2) \quad \overline{OB}^2 = |\vec{x}_B|^2 = (x_B^2 + R^2) = (h-R)^2 \tan^2 \theta + R^2$$

$$(3.3) \quad \vec{x}_G = \vec{x}_B + (\vec{x}_G - \vec{x}_B) = (x_B \vec{e}_1 + R \vec{e}_2) + \frac{L}{2} (-\sin \theta \vec{e}_1 + \cos \theta \vec{e}_2) = \\ = \left[(h-R) \tan \theta - \frac{L}{2} \sin \theta \right] \vec{e}_1 + \left(h + \frac{L}{2} \cos \theta \right) \vec{e}_2$$

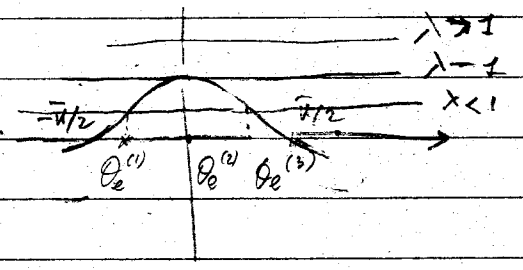
Pertanto,

$$(3.4) \quad V(\theta) = \frac{1}{2} c \left[(h-R)^2 \tan^2 \theta + R^2 \right] + mg \left(h + \frac{L}{2} \cos \theta \right) + 4\mu g R,$$

dove abbiamo cancellato i termini costanti.

$$(3.5) \quad V'(\theta) = c \frac{(h-R)^2 \tan \theta}{\cos^2 \theta} - mg \frac{L}{2} \sin \theta \\ = \sin \theta \left[\frac{c (h-R)^2}{\cos^3 \theta} - \frac{mgL}{2} \right] = -Q\theta$$

$$\sin \theta = 0 \quad \text{vel} \quad \cos^3 \theta = \frac{2c (h-R)^2}{mgL} = \lambda^3 > 0 \\ \theta_e^{(2)} = 0 \quad \forall \lambda \\ \theta_e^{(1)} = -\arccos \lambda, \quad \theta_e^{(3)} = \arccos \lambda \quad \text{se } \lambda < 1$$



N.B. Affinché le configurazioni di equilibrio appartengano allo spazio delle configurazioni $C_v(2,2)$ deve risultare

$$(4.1) \quad -\arccos \frac{h-R}{L} < \theta_e < \arccos \frac{h-R}{L}$$

o vero

$$(4.2) \quad \lambda = \cos \theta_e > \frac{h-R}{L}$$

Pertanto, la condizione necessaria e sufficiente per l'esistenza delle configurazioni di equilibrio $\theta_e^{(1)}, \theta_e^{(3)}$ è data da

$$(4.3) \quad \lambda_0 = \frac{h-R}{L} < \lambda < 1$$

Valutiamo la stabilità delle configurazioni di equilibrio.

$$(4.5) \quad V'(\theta) = mg \frac{L}{2} \sin \theta \left[\frac{2c(h-R)^2}{mgL \cos^3 \theta} - 1 \right] = mg \frac{L}{2} \sin \theta \left(\frac{\lambda^3}{\cos^3 \theta} - 1 \right)$$

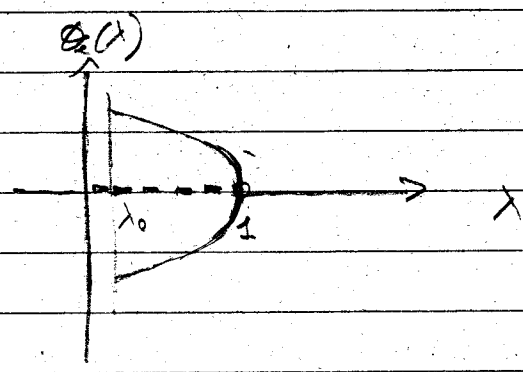
$$(4.6) \quad V''(\theta) = mg \frac{L}{2} \left[\cos \theta \left(\frac{\lambda^3}{\cos^3 \theta} - 1 \right) + \lambda^3 \sin \theta \frac{3 \sin \theta}{\cos^4 \theta} \right] = mg \frac{L}{2} \left[\frac{\lambda^3}{\cos^2 \theta} - \cos \theta + \frac{3 \lambda^3 \sin^2 \theta}{\cos^4 \theta} \right]$$

Calcoliamo $V''(\theta)$ nelle configurazioni di equilibrio.

$$(4.7) \quad V''(\theta_e^{(1)}) = mg \frac{L}{2} (\lambda^3 - 1) = \begin{cases} \lambda^3 > 0 \Rightarrow \text{stabilità} \\ \lambda = 1 \Rightarrow \text{c. dubbi} \\ \lambda < 0 \Rightarrow \text{instabilità} \end{cases}$$

$$(4.8) \quad V''(\theta_e^{(3)}) = mg \frac{L}{2} \left[\frac{\lambda^3}{\cos^2 \theta} - \cos \theta + \frac{3 \lambda^3 (1 - \lambda^2)}{\cos^4 \theta} \right] = \frac{3mgL}{2} \frac{1}{\lambda} (1 - \lambda^2) > 0 \quad \forall \lambda < 1$$

ricapitolando la situazione in un diagramma di biforcazione si ottiene

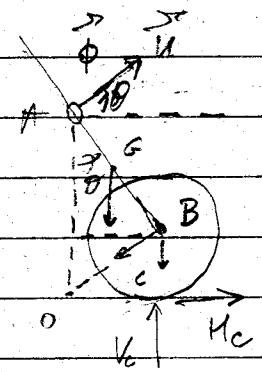


2) Forzanti sinusoidali in A sull'asta

Dall'analisi cinematica sappiamo che la forza di reazione vincolare in A è diretta ortogonalmente all'asta.

Utilizzando la rappresentazione

$$(5.6) \vec{\phi} = \phi \vec{u} = \phi (\cos \theta \vec{e}_1 + \sin \theta \vec{e}_2)$$



scriviamo un sistema di ECS "ottimale"

$$(5.7) \begin{cases} \vec{u} \cdot \vec{e}_3 & \frac{mgL}{2} \sin \theta - \phi \overline{AB} = 0 \\ \vec{M}_B \cdot \vec{e}_3 & H_c R = 0 \\ \vec{R} \cdot \vec{e}_2 & \phi \sin \theta - 5mg - cR + V_c = 0 \end{cases}$$

$$\overline{AB} = \frac{h-R}{\cos \theta}$$

nelle incognite (ϕ, H_c, V_c) .

Pertanto,

$$(5.8) \begin{cases} \phi = \frac{mgL}{2} \frac{\sin \theta}{\cos \theta} \frac{h-R}{\cos \theta} = \frac{mgL}{2} \frac{\sin \theta}{\cos^2 \theta} (h-R) = \frac{c(h-R) \sqrt{1-\lambda^2}}{\lambda^2} \\ H_c = 0 \\ V_c = cR + 5mg - \phi \sin \theta = cR + 5mg - \frac{c(h-R) \sqrt{1-\lambda^2}}{\lambda^2} \sin \theta = cR + 5mg - \frac{c(h-R) (1-\lambda^2)}{\lambda^2} \end{cases}$$

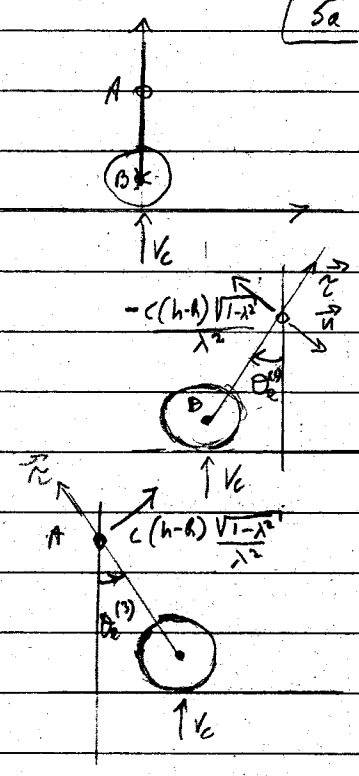
In conclusion,

$$\forall \lambda \quad \theta_e^{(2)} = 0 ; \phi = 0, H_c = 0, V_c = cR + 5mg$$

$\lambda_0 < \lambda < 1$
 stabili

$$\left\{ \begin{array}{l} \theta_e^{(1)} = -\arccos \lambda ; \\ \phi = -c(h-R) \frac{\sqrt{1-\lambda^2}}{\lambda^2}, H_c = 0, V_c = cR + 5mg - c(h-R) \frac{1-\lambda^2}{\lambda^2} \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \theta_e^{(3)} = \arccos \lambda ; \\ \phi = c(h-R) \frac{\sqrt{1-\lambda^2}}{\lambda^2}, H_c = 0, V_c = cR + 5mg - c(h-R) \frac{1-\lambda^2}{\lambda^2} \end{array} \right.$$



Dinamica

4) Scriviamo la EL relative alla coordinata libera θ .

A tale scopo, calcoliamo l'energia cinetica K del modello

$$K = K^{(orta)} + K^{(disco)}$$

$$K^{(orta)} = \frac{1}{2} m v_G^2 + \frac{1}{2} I_G \dot{\theta}^2 \quad I_G = \frac{1}{12} m L^2$$

$$(6.1) \quad \vec{v}_G = \dot{\vec{x}}_G \stackrel{(3.3)}{=} \left[\frac{(h-R)}{\cos^2 \theta} - \frac{L \cos \theta}{2} \right] \dot{\theta} \vec{e}_1 - \frac{L \sin \theta}{2} \dot{\theta} \vec{e}_2$$

$$(6.2) \quad v_G^2 = \left(\left[\frac{(h-R)}{\cos^2 \theta} - \frac{L \cos \theta}{2} \right]^2 + \frac{L^2 \sin^2 \theta}{4} \right) \dot{\theta}^2$$

$$= \left[\frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} + \frac{L^2 \cos^2 \theta}{4} - \frac{L(h-R)}{\cos \theta} + \frac{L^2 \sin^2 \theta}{4} \right] \dot{\theta}^2$$

$$= \left[\frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} + \frac{L^2}{4} - \frac{L(h-R)}{\cos \theta} \right] \dot{\theta}^2$$

Quindi,

$$K^{(orta)} = \frac{1}{2} m \dot{\theta}^2 \left[\frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} + \frac{L^2}{4} - \frac{L(h-R)}{\cos \theta} \right] + \frac{1}{12} m L^2 \dot{\theta}^2 =$$

$$(6.3) \quad = \frac{1}{2} m \left(\frac{L^2}{3} + \frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} - \frac{L(h-R)}{\cos \theta} \right) \dot{\theta}^2$$

$$(7.1) \quad K^{(\text{disco})} = \frac{1}{2} 4m v_B^2 + \frac{1}{2} I_B \dot{\varphi}^2 \quad I_B^{(\text{disco})} = \frac{1}{2} (4m) R^2 = 2mR^2 \quad 17$$

$$(7.2) \quad \vec{v}_B = \dot{x}_B = \frac{h-R}{\cos^2 \theta} \dot{\theta} \vec{e}_1$$

$$(7.3) \quad v_B^2 = \frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} \dot{\theta}^2$$

$$(7.4) \quad \dot{\varphi} \stackrel{(7.6)}{=} \left(\frac{1-h}{R} \right) \frac{\dot{\theta}}{\cos^2 \theta}$$

$$(7.5) \quad K^{(\text{disco})} = 2m \frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} \dot{\theta}^2 + mR^2 \left(\frac{1-h}{R} \right)^2 \frac{\dot{\theta}^2}{\cos^4 \theta} = 3m \frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} \dot{\theta}^2$$

Pertanto, l'energia cinetica del modello è

$$K = \frac{1}{2} m \left(\frac{L^2}{3} + \frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} - L \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \dot{\theta}^2 + \frac{3m}{\cos^4 \theta} (h-R)^2 \dot{\theta}^2$$

$$(7.6) \quad = \frac{1}{2} m \left(\frac{L^2}{3} + \frac{7(h-R)^2}{\cos^4 \theta} - L \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \dot{\theta}^2$$

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} = m \left(\frac{L^2}{3} + \frac{7(h-R)^2}{\cos^4 \theta} - L \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \dot{\theta}$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} \right) &= m \left(\frac{L^2}{3} + \frac{7(h-R)^2}{\cos^4 \theta} - L \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \ddot{\theta} + m \left(\frac{7(h-R)^2}{\cos^5 \theta} h \sin \theta \dot{\theta} - L \frac{h-R}{\cos^2 \theta} \dot{\theta} \right) \dot{\theta} \\ &= m \left(\frac{L^2}{3} + \frac{7(h-R)^2}{\cos^4 \theta} - L \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \ddot{\theta} + m \left(\frac{28(h-R)^2}{\cos^5 \theta} - L \frac{h-R}{\cos^2 \theta} \right) \sin \theta \dot{\theta}^2 \end{aligned}$$

$$\frac{\partial K}{\partial \theta} = \frac{1}{2} m \left(\frac{28(h-R)^2}{\cos^5 \theta} \sin \theta - L \frac{h-R}{\cos^2 \theta} \sin \theta \right) \dot{\theta}^2$$

Dunque, l'eq. di Lagrange relativa a θ è:

$$(8.1) \quad m \left(\frac{L^2}{3} + 7 \frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} - L \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \ddot{\theta} + \frac{1}{2} m \left(\frac{2R(h-R)^2}{\cos^5 \theta} - L \frac{h-R}{\cos^2 \theta} \right) \sin \theta \dot{\theta}^2 \stackrel{(6.5)}{=} - \sin \theta \left(\frac{mgL}{2} - c \frac{(h-R)^2}{\cos^3 \theta} \right)$$

5) Linearizzazione

Il modello è conservativo ed ha 1 g.l. Allora, posto

$$\eta(t) = \theta(t) - \theta_e,$$

l'eq. di moto linearizzata intorno alle conf. di equilibrio risulta

$$a(\theta_e) \ddot{\eta} + V''(\theta_e) \eta = 0$$

dove

$$a(\theta_e) = \frac{\partial^2 K}{\partial \dot{\theta}^2} \Big|_{\theta=\theta_e} \stackrel{(7.6)}{=} m \left(\frac{L^2}{3} + 7 \frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} - L \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \Big|_{\theta=\theta_e}$$

$$V''(\theta_e) \stackrel{(6.4)}{=} mgL \left[\frac{\lambda^3}{\cos^2 \theta} - \cos \theta + 3 \lambda^3 \frac{\sin^2 \theta}{\cos^4 \theta} \right] \Big|_{\theta=\theta_e}$$

Allora, intorno alle configurazioni di eq. stabile $\theta_e^{(1)}$ e $\theta_e^{(2)}$, l'eq. linearizzata è

$$m \left(\frac{L^2}{3} + 7 \frac{(h-R)^2}{\lambda^4} - L \frac{h-R}{\lambda} \right) \ddot{\eta} + 3mgL \frac{1-\lambda^2}{\lambda} \eta = 0,$$

e produce moti oscillatori di frequenza

$$\nu = \sqrt{\frac{V''(\theta_e)}{a(\theta_e)}} = \sqrt{\frac{3mgL \frac{1-\lambda^2}{2\lambda}}{\frac{L^2}{3} + 7 \frac{(h-R)^2}{\lambda^4} - L \frac{(h-R)}{\lambda}}}$$

Invece, l'eq. di moto linearizzata intorno alla configura.
di eq. $Q_2^{(2)} = 0, \bar{e}$

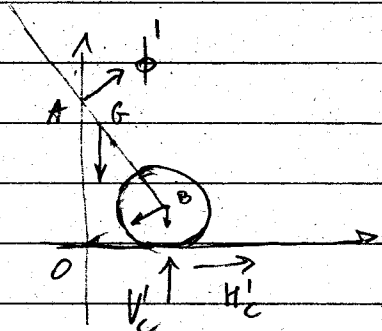
$$(9.1) \quad m \left[\frac{L^2}{3} + 7(h-R)^2 - L(h-R) \right] \ddot{\eta} + \frac{mgL}{2} (\lambda^2 - 1) \eta = 0,$$

le cui soluzioni sono:

oscillatorie, se $\lambda > \pm 1$, $\nu = \sqrt{\frac{mgL}{2} (\lambda^2 - 1) / \left(\frac{L^2}{3} + 7(h-R)^2 - L(h-R) \right)}$
uniformi, se $\lambda = \pm 1$.
iperboliche, se $\lambda < \pm 1$.

6) Regioni dinamiche in $\text{Hein } \mathbb{C}$

Alle ECS (5.7) sostituiamo le
corrispondenti ECI



$$(9.2) \quad \begin{cases} \vec{M}_O \cdot \vec{e}_3 = \frac{d}{dt} \vec{L}_O \cdot \vec{e}_3 + (\vec{V}_O \times m \vec{V}_G) \cdot \vec{e}_3 \\ \vec{M}_B \cdot \vec{e}_3 = \frac{d}{dt} \vec{L}_B \cdot \vec{e}_3 \\ \vec{B} \cdot \vec{e}_2 = m \ddot{x}_G \cdot \vec{e}_2 + 4m \ddot{x}_B \cdot \vec{e}_2 \end{cases}$$

dove

$$\vec{L}_O = \vec{L}_G + (\vec{x}_G - \vec{x}_B) \times m \vec{V}_G$$

$$\stackrel{(6.1)}{=} \frac{1}{2} m \dot{\omega}^2 + \frac{1}{2} (-\sin \theta \vec{e}_1 + \cos \theta \vec{e}_2) \times m \dot{\theta} \left[\frac{h-R-L \cos \theta}{\cos \theta} \vec{e}_1 - \frac{L \sin \theta}{2} \vec{e}_2 \right]$$

$$(9.3) \quad = \frac{1}{2} m L^2 \dot{\theta}^2 \vec{e}_3 + \frac{mL}{2} \dot{\theta} \left(\frac{L \sin^2 \theta}{2} - \cos \theta \left(\frac{h-R-L \cos \theta}{\cos \theta} \right) \right) \vec{e}_3$$

$$= \frac{1}{2} m L^2 \dot{\theta}^2 \vec{e}_3 + \frac{mL}{2} \dot{\theta} \left(\frac{L}{2} - \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \vec{e}_3$$

$$= \left(\frac{1}{3} m L^2 - \frac{1}{2} m L \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \dot{\theta}^2 \vec{e}_3$$

$$\vec{V}_O \times m \vec{V}_G \cdot \vec{e}_3 = \frac{h-R}{\cos^2 \theta} \dot{\theta} \vec{e}_1 \times m \dot{\theta} \left[\frac{h-R-L \cos \theta}{\cos \theta} \vec{e}_1 - \frac{L \sin \theta}{2} \vec{e}_2 \right] \cdot \vec{e}_3 =$$

$$= -\frac{L}{2} \frac{h-R}{\cos \theta} \sin \theta \dot{\theta}^2$$

Allora, la prima delle (9.2) si scrive

$$(10.1) \quad mg \frac{L}{2} \sin \theta - \phi' \frac{h-R}{\cos \theta} = \left(\frac{1}{3} mL^2 - \frac{1}{2} mL \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \ddot{\theta} - \frac{1}{2} mL \frac{h-R}{\cos^3 \theta} \sin \theta \dot{\theta}^2 - \frac{L(h-R) \sin \theta \dot{\theta}^2}{2 \cos^3 \theta}$$

Inoltre,

$$\vec{L}_B \stackrel{\rightarrow (\text{dinia})}{=} = \vec{I}_B \stackrel{\rightarrow (\text{dinia})}{=} \omega \stackrel{\rightarrow (\text{dinia})}{=} = \vec{I}_B \stackrel{\rightarrow (\text{rotaz})}{=} \dot{\phi} \vec{e}_3 = 2mR \frac{R}{R} (R-h) \frac{\dot{\theta}}{\cos^3 \theta} \vec{e}_3,$$

quindi la seconda delle (9.2) si scrive

$$(10.2) \quad H'_c R = 2mR(R-h) \left(\frac{\ddot{\theta}}{\cos^3 \theta} + \frac{2\dot{\theta}^2 \sin \theta}{\cos^3 \theta} \right)$$

Dalla (6.1) ricaviamo

$$\vec{\alpha}_c \cdot \vec{e}_2 = \vec{V}_c \cdot \vec{e}_2 = -\frac{L}{2} \left(\cos \theta \ddot{\theta}^2 + \sin \theta \ddot{\theta} \right),$$

per tanto la terza delle (9.2) si scrive

$$(10.3) \quad \phi' \sin \theta - 5mg - cR + V'_c = -m \frac{L}{2} \left(\cos \theta \ddot{\theta}^2 + \sin \theta \ddot{\theta} \right)$$

Il sistema (9.2) diventa, quindi

$$(10.4) \quad \begin{cases} \phi' \frac{h-R}{\cos \theta} = mg \frac{L}{2} \sin \theta - \left(\frac{1}{3} mL^2 - \frac{1}{2} mL \frac{h-R}{\cos \theta} \right) \ddot{\theta} + mL \frac{h-R}{\cos^3 \theta} \sin \theta \dot{\theta}^2 \\ H'_c = 2m(R-h) \left(\frac{\ddot{\theta}}{\cos^3 \theta} + \frac{2\dot{\theta}^2 \sin \theta}{\cos^3 \theta} \right) \\ V'_c = -\phi' \sin \theta + 5mg + cR - m \frac{L}{2} \left(\cos \theta \ddot{\theta}^2 + \sin \theta \ddot{\theta} \right) \end{cases}$$

Per rispondere alle domande (6), bisogna scrivere in (10.4) le derivate vs. il tempo di Θ in funzione di Θ

$$(11.1) \quad \dot{\Theta}^2 = f(\Theta), \quad \ddot{\Theta} = g(\Theta)$$

Per ricavare la funzione $f(\Theta)$ osserviamo che il modello è una macchina semplice con vincoli indipendenti del tempo e forze conservative. Quindi ammette l'energia meccanica come integrale primo di moto. Pertanto,

$$(11.2) \quad E = K + V = E_{|t=0}$$

e durante i moti vale l'equazione

$$(11.3) \quad E_{|t=0} = \frac{1}{2} m \left(\frac{L^2}{3} + 7 \frac{(h-R)^2}{\cos^4 \Theta} - L \frac{h-R}{\cos \Theta} \right) \dot{\Theta}^2 + \frac{1}{2} c (h-R)^2 \tan^2 \Theta + \frac{m g L \cos \Theta}{2}$$

Per il moto individuato dalle condizioni iniziali

$$\Theta(0) = 0, \quad \dot{\Theta}(0) = \omega_0$$

vale

$$E_{|t=0} = \frac{1}{2} m \left(\frac{L^2}{3} + 7 (h-R)^2 - L (h-R) \right) \omega_0^2 + \frac{m g L}{2} = E_0$$

Quindi, dalla (11.3) possiamo ricavare

$$(11.4) \quad \dot{\Theta}^2 = \frac{E_0 - \frac{1}{2} c (h-R)^2 \tan^2 \Theta - \frac{m g L}{2} \cos \Theta}{\frac{1}{2} m \left[\frac{L^2}{3} + 7 \frac{(h-R)^2}{\cos^4 \Theta} - L \frac{h-R}{\cos \Theta} \right]} = f(\Theta)$$

Sostituendo la (11.4) nella (8.1) ricaviamo la funzione $g(\theta)$

(12)

$$(12.1) \quad \ddot{\theta} = -\frac{1}{2} \ln \left(\frac{2g(h-R)^2}{\cos^5 \theta} - L \frac{h-R}{\cos^2 \theta} \right) \sin \theta \quad f(\theta) + \sin \theta \left(\frac{mgL}{2} - c \frac{(h-R)^2}{\cos^3 \theta} \right) = g(\theta)$$
$$\frac{L^2}{3} + 7 \frac{(h-R)^2}{\cos^4 \theta} - L \frac{h-R}{\cos \theta}$$

Pertanto, sostituendo la (11.4) e la (12.1) nel sistema (10.4) si ottengono immediatamente

$$\phi' = \phi'(\theta) \quad \text{e} \quad H'_c = H'_c(\theta).$$

Infine, sostituendo $\phi'(\theta)$ nelle tre equazioni (10.4) si ottiene anche

$$V'_c(\theta).$$