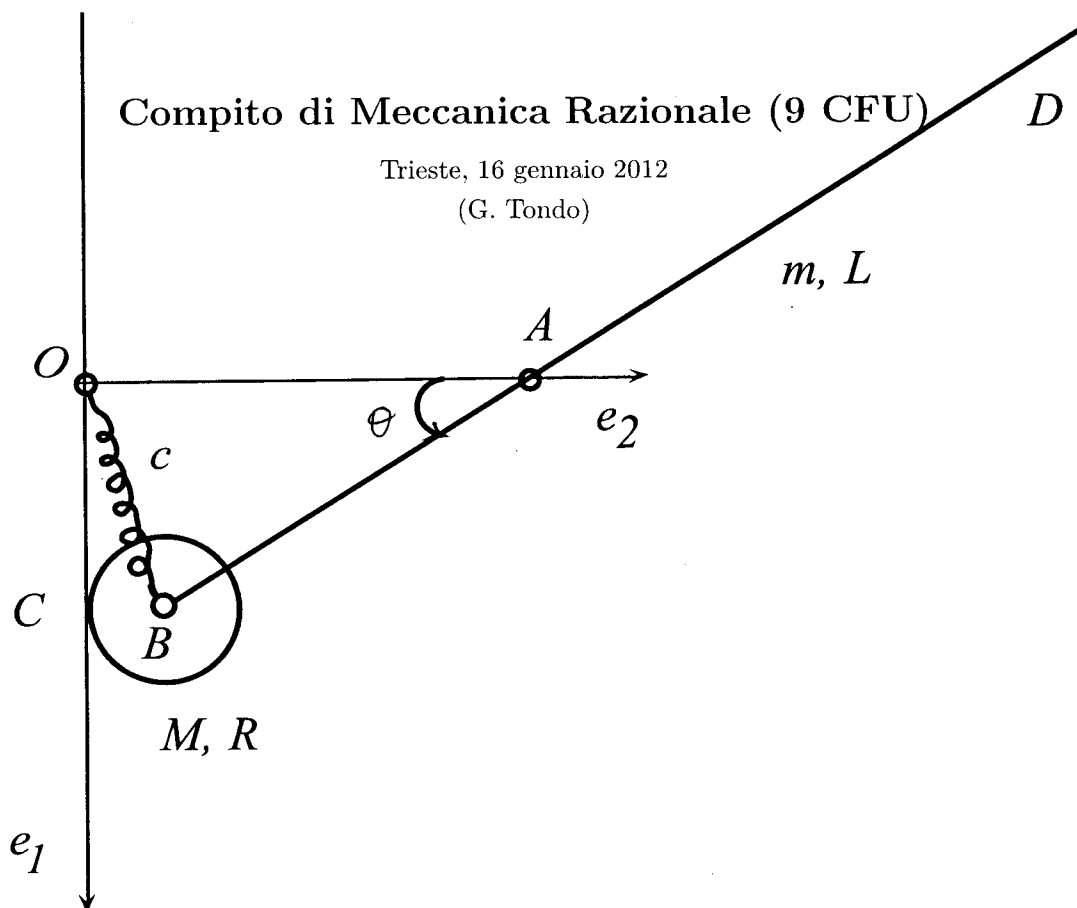


## Compito di Meccanica Razionale (9 CFU)

Trieste, 16 gennaio 2012

(G. Tondo)



Si consideri il modello articolato di figura costituito da un'asta omogenea  $BD$ , di lunghezza  $L = 16R$  e massa  $m$ , passante per un anellino liscio fissato nel punto  $A$ , posto a distanza  $\overline{OA} = 5R$  dal punto  $O$ . Un estremo dell'asta è incernierato nel centro  $B$  di un disco omogeneo di massa  $M = 13/4 m$  e raggio  $R$ . Il disco è vincolato a scorrere senza *strisciare* su una guida verticale *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) il valore della costante elastica  $c$  che assicura l'equilibrio nella configurazione  $\theta_e = \pi/3$  e la stabilità di tale configurazione;
- 2) le reazioni vincolari sul punto dell'asta passante per  $A$  all'equilibrio suddetto (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 alla configurazione di equilibrio suddetta e calcolare, se è 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  $\theta$ , a partire dalle condizioni iniziali  $\theta(0) = 0$ ,  $\dot{\theta}(0) = 0$ .

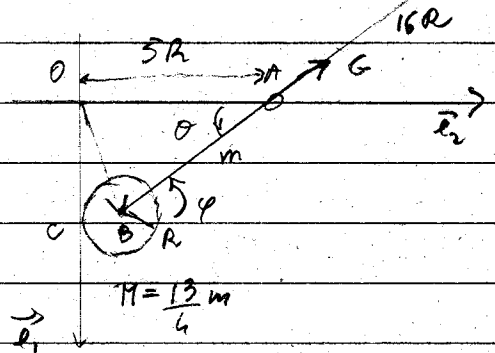


Tema del 16/01/2012

11

Il modello è analogo a quello del Tema del 16/09/2011. Quindi ha 1 g.l. Detto  $\theta$  l'angolo di figura, lo spazio delle configurazioni  $C_v$  è dato da

$$(1.1) \quad C_v = \left\{ \theta : \arccos \frac{1}{4} < \theta < \arccos \frac{1}{4} \right\}$$



I vettori posizione del punto B e del baricentro dell'asta G sono:

$$\vec{x}_B = 4R \operatorname{tg} \theta \vec{e}_1 + R \vec{e}_2$$

$$(1.2) \quad \begin{aligned} \vec{x}_G &= \vec{x}_B + (\vec{x}_G - \vec{x}_B) = (4R \operatorname{tg} \theta \vec{e}_1 + R \vec{e}_2) + 8R(-\sin \theta \vec{e}_1 + \cos \theta \vec{e}_2) \\ &= (4R \operatorname{tg} \theta - 8R \sin \theta) \vec{e}_1 + R(1 + 8 \cos \theta) \vec{e}_2 \end{aligned}$$

L'angolo  $\varphi$  del disco è:

$$(1.3) \quad \varphi = \frac{x_{G1}}{R} = 4 \operatorname{tg} \theta$$

Statica. Il problema è inverso.

La sollecitazione agente sul modello, costituita dalle forze peso e dalla forza elastica della molla è conservativa, quindi ammette energia potenziale data da

$$\begin{aligned} V(\theta) &= \frac{1}{2} c \overline{OB}^2 - \frac{13}{4} m g \cdot \vec{x}_B - m g \cdot \vec{x}_G \\ &= \frac{1}{2} c \left[ (4R \operatorname{tg} \theta)^2 + R^2 \right] - \frac{13}{4} m g \vec{e}_1 \cdot \vec{x}_B - m g \vec{e}_1 \cdot \vec{x}_G \end{aligned}$$

$$(1.4) \quad \begin{aligned} &= \frac{1}{2} c 16 R^2 \operatorname{tg}^2 \theta + \frac{1}{2} c R^2 - m g \left( \frac{13}{4} 4R \operatorname{tg} \theta + 4R \operatorname{tg} \theta - 8R \sin \theta \right) \\ &= 8c R^2 \operatorname{tg}^2 \theta + \frac{1}{2} c R^2 - 17R m g \operatorname{tg} \theta + 8m g R \sin \theta \end{aligned}$$

Cerchiamo i punti stazionari di  $V(\theta)$ , cioè gli zeri di

$$(1.5) \quad V'(\theta) = 16c R^2 \frac{\operatorname{tg} \theta}{\cos^2 \theta} - \frac{17R m g}{\cos^2 \theta} + 8R m g \cos \theta = -Q_\theta$$

Quiz. Quale è il significato fisico di  $\theta_e$ ?

12

Ora imponiamo che  $\theta_e = \frac{\pi}{3}$  sia un punto stazionario, cioè uno zero di (1.5)

$$(2.1) \quad 16cR^2 \sqrt{3} \cdot k - 17Rmg \cdot k + 8Rmg \cdot \frac{1}{2} = 0$$

dato che  $\sin \frac{\pi}{3} = \frac{\sqrt{3}}{2}$ ,  $\cos \frac{\pi}{3} = \frac{1}{2}$ ,  $\tan \theta = \sqrt{3}$ .

La (2.1), risolta rispetto alla costante elastica  $c$ , fornisce

$$(2.2) \quad c = \frac{16Rmg\sqrt{3}}{16R^2} = \frac{mg}{\sqrt{3}R}$$

Per determinare la stabilità del ipotetico equilibrio (per  $c = \frac{mg}{\sqrt{3}R}$ ), valutiamo la derivata seconda di  $V$  in  $\theta_e$ .

$$(2.3) \quad V''(\theta) = 16cR^2 \left( \frac{1}{\cos^4 \theta} + \frac{\tan \theta \sin \theta}{\cos^3 \theta} \right) - \frac{17Rmg \cdot 2 \sin \theta}{\cos^3 \theta} - 8Rmg \sin \theta$$

$$V''\left(\frac{\pi}{3}\right) \Big|_{c=\frac{mg}{\sqrt{3}R}} = \frac{16R^2 mg}{\sqrt{3}R} \left( 16 + 9\sqrt{3} \frac{\sqrt{3} \cdot 8}{2} \right) - \frac{17Rmg \cdot 9\sqrt{3} \cdot 8}{2} - 8Rmg \frac{\sqrt{3}}{2}$$

$$(2.4) \quad = \frac{16}{\sqrt{3}} mgR (16 + 24) - 136\sqrt{3} mgR - 4\sqrt{3} mgR$$

$$= mgR \left( \frac{16 \cdot 40}{\sqrt{3}} - 140\sqrt{3} \right) = \frac{mgR \cdot 220}{\sqrt{3}} > 0$$

Dunque,  $\theta_e = \frac{\pi}{3}$  è un punto di minimo di  $V$ , quindi è una configurazione di equilibrio stabile.

## 2) Reazioni vincolari in A

Come nel tema d'esame del 27/06/2011, si può dimostrare che lo spostamento virtuale del punto A' dell'asta che passa per l'anello in A, è parallelo all'asta. Pertanto, poiché il vincolo è liscio per i poteri, la reazione vincolare in A sarà ortogonale all'asta. Quindi, indicando con  $\vec{c}$  ed  $\vec{n}$  i vettori rispettivamente ortogonali e paralleli all'asta, possiamo scrivere

$$(3.1) \quad \vec{\phi} = \phi \vec{c}$$

Resta da determinare la componente scalare  $\phi$ . A tale scopo, applichiamo alla sola asta le  $\bar{U}$  ECS con polo in B:

$$(3.2) \quad \vec{M}_B \cdot \vec{e}_3 : -\bar{AB} \phi + (\vec{x}_G - \vec{x}_B) \times m\vec{g} \cdot \vec{e}_3 = 0$$

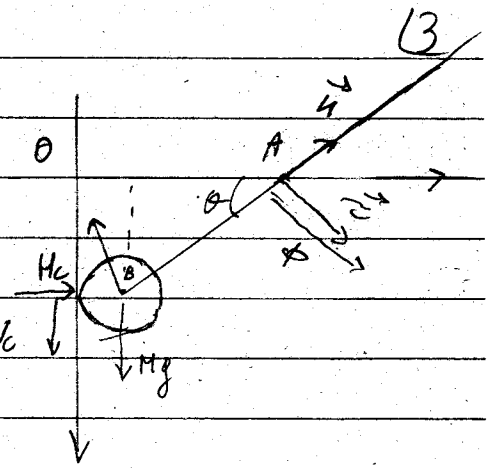
$$(3.3) \quad \bar{AB} = \frac{4R}{\cos \theta} = 4R \cdot 2 = 8R \Rightarrow G \equiv A \Rightarrow (\vec{x}_G - \vec{x}_B) \times m\vec{g} \cdot \vec{e}_3 = -mg \bar{AB} \cos \theta$$

Di conseguenza, la (3.2) diventa

$$-8R \phi - \frac{8mgR}{2} = 0 \Rightarrow \phi = -\frac{mg}{2} < 0$$

e la reazione vincolare in A è data da

$$(3.4) \quad \vec{\phi} = -\frac{mg}{2} \vec{c}$$



### 3) Reazioni vincolari in C.

14

Poiché la guida è retta, in C c'è una reazione vincolare di direzione incognita, quindi

$$\vec{\phi}_C = V_C \vec{e}_1 + H_C \vec{e}_2$$

Per determinarla, scriviamo 2 equazioni nelle 2 incognite ( $H_C, V_C$ ):

→ (disco)

$$M_B \cdot \vec{e}_2$$

$$V_C R = 0 \Rightarrow V_C = 0$$

→ (asta + disco)

$$R \cdot \vec{e}_2$$

$$H_C - cR + \phi \sin \theta_c = 0 \Rightarrow H_C = cR - \phi \frac{\sqrt{3}}{2}$$

Dunque,

$$H_C = \frac{mg}{\sqrt{3}} + \frac{mg \sqrt{3}}{2} = mg \frac{7\sqrt{3}}{12} > 0$$

e

$$\vec{\phi}_C = \frac{mg 7\sqrt{3}}{12} \vec{e}_2$$

Calcoliamo l'energia cinetica del modello.

$$(5.1) K = K^{(a)} + K^{(d)}$$

$$(5.2) K^{(a)} = \frac{1}{2} m v_G^2 + \frac{1}{2} I_G^{(a)} \dot{\theta}^2 \quad I_G^{(a)} = \frac{1}{12} m l^2 = \frac{1}{12} m (16)^2 R^2$$

$$(5.3) \vec{v}_G = \dot{\vec{x}}_G^{(1,2)} = R \left( \frac{4}{\cos^2 \theta} - 8 \cos \theta \right) \dot{\theta} \vec{e}_1 - 8R \sin \theta \dot{\theta} \vec{e}_2$$

$$(5.4) v_G^2 = R^2 \left( \frac{4}{\cos^2 \theta} - 8 \cos \theta \right)^2 \dot{\theta}^2 + (8R)^2 \sin^2 \theta \dot{\theta}^2$$

$$= \frac{16 R^2 \dot{\theta}^2}{\cos^4 \theta} + 64 R^2 \cos^2 \theta \dot{\theta}^2 - \frac{64 R^2 \dot{\theta}^2}{\cos \theta} + 64 R^2 \sin^2 \theta \dot{\theta}^2$$

$$= R^2 \left( \frac{16}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + 64 \right) \dot{\theta}^2$$

Quindi,

$$K^{(a)} = \frac{1}{2} m R^2 \left( \frac{16}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + 64 \right) \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} \frac{1}{12} m 256 R^2 \dot{\theta}^2$$

$$= \frac{1}{2} m R^2 \left( \frac{16}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + \frac{256}{3} \right) \dot{\theta}^2$$

$$K^{(d)} = \frac{1}{2} M v_B^2 + \frac{1}{2} I_B^{(d)} \dot{\varphi}^2 \quad I_B^{(d)} = \frac{1}{2} M R^2 = \frac{1}{2} \frac{13}{4} m R^2$$

$$\vec{v}_B = \dot{\vec{x}}_B^{(1,2)} = \frac{4R}{\cos^2 \theta} \dot{\theta} \vec{e}_1 \Rightarrow v_B^2 = \frac{16 R^2 \dot{\theta}^2}{\cos^4 \theta}$$

$$\dot{\varphi} = \frac{4}{\cos \theta} \dot{\theta} \Rightarrow \dot{\varphi}^2 = \frac{16}{\cos^2 \theta} \dot{\theta}^2$$

Da cui

$$K^{(d)} = \frac{1}{2} \frac{13}{4} m \frac{16 R^2}{\cos^4 \theta} \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} \frac{13}{8} m R^2 \frac{16}{\cos^2 \theta} \dot{\theta}^2 = \frac{1}{2} m R^2 \left( \frac{78}{\cos^4 \theta} \right) \dot{\theta}^2$$

Allora, l'energia cinetica del modello è

(6)

$$(6.1) \quad K = \frac{1}{2} m R^2 \left( \frac{16}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + \frac{256}{3} \right) \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} m R^2 \left( \frac{78}{\cos^4 \theta} \right) \dot{\theta}^2 \\ = \frac{1}{2} m R^2 \left( \frac{94}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + \frac{256}{3} \right) \dot{\theta}^2$$

Quindi, l'eq. di Lagrange relativa a  $\theta$  è

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} = m R^2 \left( \frac{94}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + \frac{256}{3} \right) \dot{\theta}$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} \right) = m R^2 \left( \frac{94}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + \frac{256}{3} \right) \ddot{\theta} + m R^2 \left( \frac{4 \cdot 94 \sin \theta}{\cos^5 \theta} - \frac{64 \sin \theta}{\cos^2 \theta} \right) \dot{\theta}^2$$

$$\frac{\partial K}{\partial \theta} = \frac{1}{2} m R^2 \left( \frac{4 \cdot 94 \sin \theta}{\cos^5 \theta} - \frac{64 \sin \theta}{\cos^2 \theta} \right) \dot{\theta}^2$$

$$(6.2) \quad m R^2 \left( \frac{94}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + \frac{256}{3} \right) \ddot{\theta} + m R^2 \left( \frac{188}{\cos^5 \theta} - \frac{32}{\cos^2 \theta} \right) \sin \theta \dot{\theta}^2 = Q_\theta$$



5) Eq. linearizzata intorno a  $\theta_e = \frac{\pi}{3}$

L7

Il modello è conservativo e ha 1 g.l. Quindi, l'equazione di Lagrange linearizzata intorno a una configurazione di equilibrio è:

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

dove

$$a(\theta_e) = \frac{\partial^2 K}{\partial \dot{\theta}^2} \Big|_{\theta=\theta_e}, \quad \eta = \theta - \theta_e$$

In questo caso,

$$a\left(\frac{\pi}{3}\right) = mR^2 \left( 96 \cdot 16 - 64 \cdot 2 + \frac{256}{3} \right) = \frac{4384}{3} mR^2$$

$$V''\left(\frac{\pi}{3}\right) \stackrel{(2.4)}{=} m g R \frac{220}{\sqrt{3}}$$

quindi, l'eq. linearizzata è

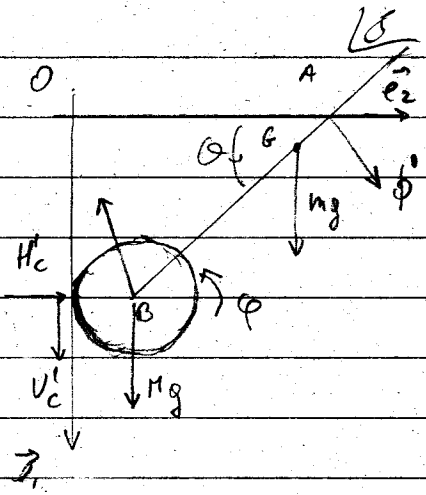
$$\frac{4384}{3} m R^2 \ddot{\eta} + \frac{220}{\sqrt{3}} m g R \eta = 0$$

Le soluzioni sono moti oscillatori di frequenza angolare

$$\nu = \sqrt{\frac{220}{\sqrt{3}} \frac{3}{4384} \frac{g}{R}} = \sqrt{\frac{55 \sqrt{3}}{1096} \frac{g}{R}}$$

8) Reazioni dinamiche in A e in C

Scriviamo le seguenti ECD



(8.1) 
$$\begin{cases} \vec{M}_B \cdot \vec{e}_3: & \left( -\frac{4R}{\cos\theta} \phi' + (\vec{x}_G - \vec{x}_B) \times m g \vec{e}_1 \cdot \vec{e}_3 = \frac{dL_B}{dt} + \vec{v}_B \times m \vec{v}_G \cdot \vec{e}_3 \right) \\ \vec{M}_B \cdot \vec{e}_2: & V_c R = \frac{dL_B}{dt} \cdot \vec{e}_3 \\ R \cdot \vec{e}_2: & H_c - eR + \phi' \sin\theta = M \ddot{x}_B \cdot \vec{e}_2 + m \ddot{x}_G \cdot \vec{e}_2 \end{cases}$$

Nelle I eq.

$$(\vec{x}_G - \vec{x}_B) \times m g \vec{e}_1 \cdot \vec{e}_3 = 8R(-\sin\theta \vec{e}_1 + \cos\theta \vec{e}_2) \times m g \vec{e}_1 \cdot \vec{e}_3 = 8R \cos\theta m g (-\vec{e}_3) \cdot \vec{e}_3$$

(8.2) 
$$\begin{aligned} \vec{L}_B &= m (\vec{x}_G - \vec{x}_B) \times \vec{v}_B + \vec{I}_B (\vec{\omega}^{(rot)}) \\ &\stackrel{(4.2)}{=} m 8R (-\sin\theta \vec{e}_1 + \cos\theta \vec{e}_2) \times \frac{4R}{\cos^2\theta} \dot{\theta} \vec{e}_1 + \vec{I}_{3B} \dot{\theta} \vec{e}_3 \\ &\stackrel{(4.3)}{=} -8mR \cos\theta \frac{4R}{\cos^2\theta} \dot{\theta} \vec{e}_3 + \frac{1}{3} m L^2 \dot{\theta} \vec{e}_3 \\ &= -\frac{32mR^2}{\cos\theta} \dot{\theta} \vec{e}_3 + \frac{1}{3} m R^2 56 \dot{\theta} \vec{e}_3 \\ &= m R^2 \dot{\theta} 32 \left( \frac{8}{3} - \frac{1}{\cos\theta} \right) \vec{e}_3 \end{aligned}$$

(8.3) 
$$\begin{aligned} \vec{v}_B \times m \vec{v}_G &= \frac{4R}{\cos^2\theta} \dot{\theta} \vec{e}_1 \times m \left[ \frac{R}{\cos\theta} \dot{\theta} \vec{e}_1 - 8R \sin\theta \dot{\theta} \vec{e}_2 \right] = \\ &= -\frac{32mR^2 \sin\theta}{\cos^2\theta} \dot{\theta}^2 \vec{e}_3 \end{aligned}$$

(8.4) 
$$\frac{dL_B}{dt} = 32mR^2 \left( \frac{8}{3} - \frac{1}{\cos\theta} \right) \ddot{\theta} \vec{e}_3 + 32mR^2 \left( \frac{\sin\theta}{\cos^2\theta} \right) \dot{\theta}^2 \vec{e}_3$$

Allora, da I eq. risulta

(8.5) 
$$-\frac{4R}{\cos\theta} \phi' - 8m g R \cos\theta = 32mR^2 \left( \frac{8}{3} - \frac{1}{\cos\theta} \right) \ddot{\theta} - 64mR^2 \frac{\sin\theta}{\cos^2\theta} \dot{\theta}^2$$

Per la II ECD, calcoliamo

13

$$\begin{aligned} \vec{L}_B &= \overset{\text{(disco)}}{I_B} \overset{\text{(disco)}}{\dot{\varphi}} \vec{e}_3 = \frac{1}{2} \frac{13}{4} m R^2 \left( -\frac{4}{\cos^2 \theta} \dot{\theta} \vec{e}_3 \right) \\ (9.1) \quad &= -\frac{13}{2} m R^2 \frac{\dot{\theta}}{\cos^2 \theta} \vec{e}_3 \end{aligned}$$

$$\frac{d}{dt} \vec{L}_B \overset{\text{(disco)}}{=} -\frac{13}{2} m R^2 \left( \frac{\ddot{\theta}}{\cos^2 \theta} + \frac{2 \dot{\theta}^2 \sin \theta}{\cos^3 \theta} \right) \vec{e}_3$$

Quindi, la II delle (8.1) si scrive

$$(9.2) \quad V'_C R = -13 m R^2 \left( \frac{\ddot{\theta}}{2 \cos^2 \theta} + \frac{\sin \theta \dot{\theta}^2}{\cos^3 \theta} \right) \vec{e}_3$$

Per la III delle (8.1), calcoliamo

$$(9.3) \quad \overset{\text{(6.4)}}{\vec{K}_C \cdot \vec{e}_2} = -8 R (\cos \theta \ddot{\theta}^2 + \sin \theta \ddot{\theta})$$

Di conseguenza, la III delle (8.1) si scrive

$$(9.4) \quad H'_C - \frac{m g}{R \sqrt{3}} R + \phi' \sin \theta = -8 m R (\cos \theta \ddot{\theta}^2 + \sin \theta \ddot{\theta})$$

In definitiva, il sistema (8.1) fornisce

$$(9.5) \quad \left\{ \begin{aligned} \frac{4 R}{\cos \theta} \phi' &= -8 m g R \cos \theta - 32 m R^2 \left( \frac{\theta}{3} - \frac{1}{\cos \theta} \right) \ddot{\theta} + 64 m R^2 \frac{\sin \theta \dot{\theta}^2}{\cos \theta} \\ V'_C &= -13 m R \left( \frac{\ddot{\theta}}{2 \cos^2 \theta} + \frac{\sin \theta \dot{\theta}^2}{\cos^3 \theta} \right) \\ H'_C &= \frac{m g}{\sqrt{3}} - \phi' \sin \theta - 8 m R (\cos \theta \ddot{\theta}^2 + \sin \theta \ddot{\theta}) \end{aligned} \right.$$

Per rispondere alla domanda a) bisogna sostituire (10) in (8.7) alle derivate di  $\theta$  rispetto al tempo le loro espressioni in funzione di  $\theta$ . A tale scopo, osserviamo che il modello è una macchina semplice con vincoli indipendenti del tempo e sollecitazione conservativa. Quindi ammette l'energia meccanica come integrale primo di moto. Pertanto,

$$(10.1) \quad E = K + V = E|_{t=0}$$

e durante il moto con condizioni iniziali

$$\theta(0) = 0, \quad \dot{\theta}(0) = 0.$$

si ha che

$$(10.2) \quad 0 = \frac{1}{2} m R^2 \left( \frac{96}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + \frac{256}{3} \right) \dot{\theta}^2 + \frac{8 m g R^2 t_g^2}{R \sqrt{3}} - 17 m g R t_g \theta + 8 m g R \sin \theta$$

Quindi, poniamo ricavare

$$(10.3) \quad \dot{\theta}^2 = \frac{-8 m g R t_g^2}{\sqrt{3}} \theta + 17 m g R t_g \theta - 8 m g R \sin \theta - \frac{1}{2} m R^2 \left( \frac{96}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + \frac{256}{3} \right) = f(\theta)$$

Sostituendo la (10.3) nella EL (6.2), riceviamo

$$(10.4) \quad \ddot{\theta} = - m R^2 \left( \frac{192}{\cos^5 \theta} - \frac{32}{\cos^2 \theta} \right) \sin \theta f(\theta) + Q_\theta = g(\theta)$$

$$\frac{1}{2} m R^2 \left( \frac{96}{\cos^4 \theta} - \frac{64}{\cos \theta} + \frac{256}{3} \right)$$

Pertanto, sostituendo la (10.3) e (10.4) in (8.5) si ottiene

$\phi'(\theta)$  e  $V_c'(\theta)$  ( $\neq 0!$ ). Poi, sostituendo la  $\phi'(\theta)$  in (9.5) si ottiene anche la  $H_c'(\theta)$ .