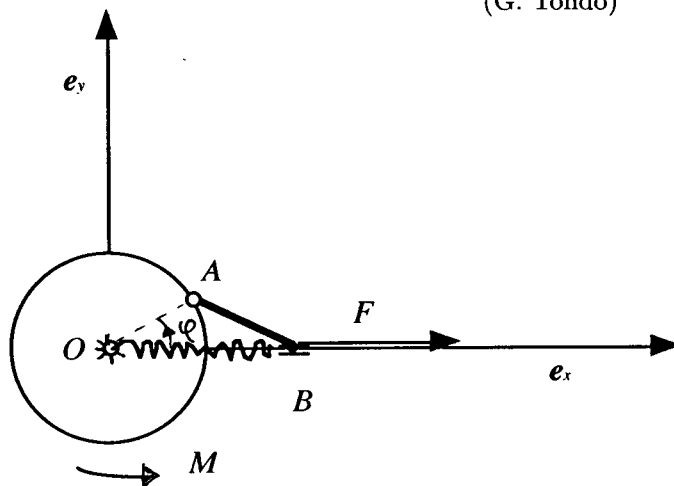


Compito di Meccanica Razionale

Trieste, 12 luglio 2010

(G. Tondo)



Si consideri il modello articolato di figura, posto nel piano orizzontale, costituito da un disco omogeneo di raggio R e massa $2m$ incernierato in O e da un'asta omogenea AB di lunghezza R e massa m , incernierata al disco in A e appoggiata in B a una guida fissa (vincoli lisci e bilateri). Sul disco agisce una coppia di momento $\mathbf{M} = M\mathbf{e}_z$, sull'asta una forza $\mathbf{F}_B = F\mathbf{e}_x$. Inoltre una molla, di costante elastica c , è fissata al punto B dell'asta e al centro della cerniera fissa in O .

STATICA.

- 1) Determinare il valore di M affinché il modello stia in equilibrio per $\varphi = \pi/6$.

Da ora in poi, assegnato a M il valore su determinato:

- 2) discutere la stabilità della configurazione d'equilibrio $\varphi = \pi/6$;
- 3) calcolare le reazioni vincolari esterne in O e in B all'equilibrio $\varphi = \pi/6$.

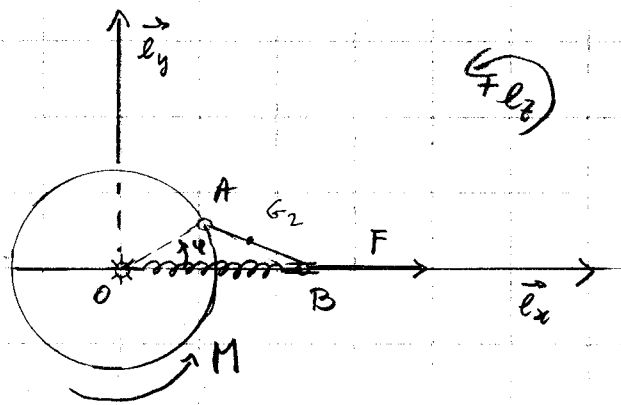
DINAMICA.

- 4) scrivere un'equazione differenziale pura di moto;
- 5) calcolare le reazioni vincolari dinamiche esterne in O e in B in funzione di φ , a partire dalle condizioni iniziali $\varphi = 0, \dot{\varphi} = 0$;
- 6) calcolare le reazioni vincolari dinamiche in A in funzione di φ , a partire dalle condizioni iniziali $\varphi = 0, \dot{\varphi} = 0$ (esame da 6 CFU);
- 6a) determinare l'equazione di Lagrange linearizzata intorno alla configurazione $\varphi = \pi/6$ e la frequenza delle piccole oscillazioni (esame da 9 CFU).

Tema del 12 luglio 2010

11

Il modello è un sistema articolato composto da 2 corpi rigidi: disco + asta.



Ha un solo g. l., come si verifica con il metodo dei congelamenti successivi.

Scegliamo come coordinata libera l'angolo φ di figura, con $\varphi \in \mathbb{R}$.

Statica

1) Utilizziamo il PLV. Poiché i vincoli sono non dissipativi e bilateri la configurazione di equilibrio assegnata $\varphi = \frac{\pi}{6}$ deve necessariamente risultare che

$$(1.1) \quad LV^{(a\pi)} \Big|_{\varphi = \pi/2} = 0$$

Calcoliamo il $L V^{(a\pi)}$ in una generica configurazione φ .

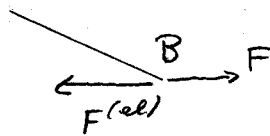
$$(1.2) \quad LV^{(a\pi)} = LV^{(a\pi \rightarrow \text{disco})} + LV^{(a\pi \rightarrow \text{asta})}$$

Poiché l'unica sollecitazione attiva che agisce sul disco è il momento M (la molla NON è fissata al disco ma a terra!) si ha

$$(1.3) \quad LV^{(a\pi, \text{disco})} = \vec{M} \cdot \vec{X} = M \vec{l}_z \cdot \delta \varphi \vec{l}_z = M \delta \varphi \quad \forall \delta \varphi$$

Sull'asta agiscono due forze ^{attive} concentrate in B.

$$(2.1) \vec{F}_B = F \vec{e}_x$$



$$(2.2) \vec{F}_B^{(el)} = -c(B-O) = -2cR \cos \varphi \vec{e}_x, \quad \delta \vec{x}_B = -2R \sin \varphi \delta \varphi \vec{e}_x$$

Pertanto,

$$(2.3) \quad LV^{(att \rightarrow asta)} = \left(\vec{F}_B + \vec{F}_B^{(el)} \right) \cdot \delta \vec{x}_B = \\ = (F - 2cR \cos \varphi) \vec{e}_x \cdot (-2R \sin \varphi \delta \varphi \vec{e}_x) \\ = -2R \sin \varphi (F - 2cR \cos \varphi) \delta \varphi$$

Quindi,

$$(2.4) \quad LV^{(att)} = \underbrace{(M - 2RF \sin \varphi + 2cR^2 \sin 2\varphi)}_{Q\varphi} \delta \varphi$$

da cui segue che $Q\varphi$

$$(2.5) \quad LV^{(att)} \Big|_{\varphi = \frac{\pi}{6}} = M - RF + cR^2 \sqrt{3}$$

Pertanto, la (1.1) è soddisfatta se e solo se

$$(2.6) \quad M = R(F - cR\sqrt{3})$$

N.B. Se $F > cR\sqrt{3}$ allora $M > 0$ (senso antiorario)
se $F < cR\sqrt{3}$ allora $M < 0$ (senso orario).

2) Stabilità di $\varphi = \bar{u}/6$

13

Il modello ha 1 g.l. (macchine semplice), vincoli non dissipativi, bilateri e fissi, sollecitazione posizionale. Quindi è conservativo, cioè ammette l'energia potenziale

$$(3.1) \quad V(\varphi) = - \int Q_\varphi d\varphi$$
$$\stackrel{(2.4)}{=} - \int (M - 2RF \sin \varphi + 2cR^2 \sin 2\varphi) d\varphi$$
$$= -M\varphi - 2RF \cos \varphi + cR^2 \cos 2\varphi$$

Valutiamo $V''(\varphi = \frac{\bar{u}}{6})$

$$(3.2) \quad V'(\varphi) = -M + 2RF \sin \varphi - 2cR^2 \sin 2\varphi \stackrel{(2.4)}{=} -Q_\varphi$$

$$(3.3) \quad V''(\varphi) = 2RF \cos \varphi - 4cR^2 \cos 2\varphi$$

Pertanto

$$(3.4) \quad V''(\varphi = \frac{\bar{u}}{6}) = 2RF \frac{\sqrt{3}}{2} - 4cR^2 \frac{1}{2} = R(F\sqrt{3} - 2cR)$$

Allora,

$$\text{se } \frac{F\sqrt{3}}{2cR} > 1, \quad \varphi = \frac{\bar{u}}{6} \text{ è min per } V \Rightarrow \text{eq. stabile}$$

$$\text{se } \frac{F\sqrt{3}}{2cR} < 1, \quad \varphi = \frac{\bar{u}}{6} \text{ è max per } V \Rightarrow \text{eq. instabile}$$

Se, invece, $\frac{F\sqrt{3}}{2cR} = 1 \Rightarrow V''(\varphi = \frac{\pi}{6}) = 0 \Rightarrow$ caso dubbio. (4)

Allora, poiché

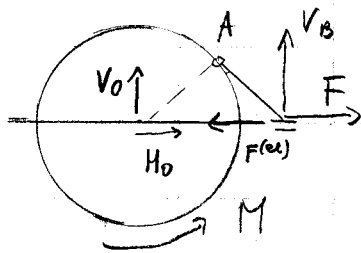
$$V'''(\varphi) = -2RF \sin \varphi + 8cR^2 \sin^2 \varphi,$$

segue che

$$\begin{aligned} V'''(\varphi = \frac{\pi}{6}) &= -RF + 4cR^2\sqrt{3} \stackrel{\left| \frac{F\sqrt{3}}{2cR} = 1 \right.}{=} -R \frac{2cR}{\sqrt{3}} + 4cR^2\sqrt{3} \\ &= \frac{10}{\sqrt{3}} cR^2 \neq 0 \Rightarrow \text{flessura per } V \Rightarrow \text{instabilità} \end{aligned}$$

3) Reazioni vincolari in O e B all'equilibrio $\varphi = \frac{\pi}{6}$

5



$$M = B(F - cR\sqrt{3})$$

Se il modello è in equilibrio per $\varphi = \frac{\pi}{6}$, devono essere soddisfatte le ECS

$$(5.1) \begin{cases} \vec{R} = \vec{0} \\ \vec{M}_O = 0 \end{cases}$$

$$(5.2) \begin{cases} H_0 + F - 2cR \cos \varphi_e = 0 \\ V_0 + V_B = 0 \\ B(F - cR\sqrt{3}) + V_B 2R \cos \varphi_e = 0 \end{cases}$$

La soluzione di (5.2) valutata in $\varphi = \frac{\pi}{6}$ è

$$(5.6) \begin{cases} V_B = -\frac{R(F - cR\sqrt{3})}{2R \cos \frac{\pi}{6}} = -\frac{1}{\sqrt{3}}(F - cR\sqrt{3}) \\ V_0 = -V_B = \frac{1}{\sqrt{3}}(F - cR\sqrt{3}) \\ H_0 = cR\sqrt{3} - F \end{cases}$$

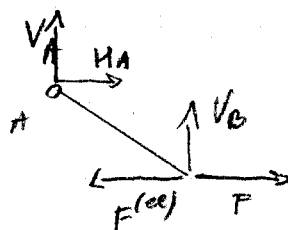
N.B. Il punto 1) può essere risolto utilizzando solo le ECS. In fatti, se al sistema (5.1) con M incognito

$$(5.7) \begin{cases} H_0 + F - 2cR \cos \varphi_e = 0 \\ V_0 + V_B = 0 \\ M + V_B 2R \cos \varphi_e = 0 \end{cases}$$

aggiungiamo la II ECS applicata alla
 sola asta

6

$$(6.1) \quad \vec{M}_A = 0$$



otteniamo

incognite: (H_A, V_A, V_B, M)

$$(6.2) \quad \begin{cases} M_A = -F + 2cR \cos \varphi_e \\ V_A = -V_B \\ V_B = -M / (2R \cos \varphi_e) \\ V_B R \cos \varphi_e + (F - 2cR \cos \varphi_e) R \sin \varphi_e = 0 \end{cases}$$

Osserviamo che, per ottenere un'equazione pura di
 equilibrio, possiamo sostituire la III delle (6.2) nella (IV),
 trovando

$$-\frac{M}{2R \cos \varphi_e} R \cos \varphi_e + (F - 2cR \cos \varphi_e) R \sin \varphi_e = 0$$

Quindi

$$(6.3) \quad \begin{aligned} M &= 2R \sin \varphi_e (F - 2cR \cos \varphi_e) \\ &= R (F - cR\sqrt{3}) \end{aligned}$$

come in (5.6), le altre eq. (6.2)
 danno le reazioni vincolari in O e B (5.6).

4) Scriviamo l'eq. di Lagrange

$$(7.1) \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial K}{\partial \varphi} = Q_{\varphi} \quad \begin{matrix} (2.4), (6.3) \\ Q_{\varphi} = R(F - cR\sqrt{3}) + \\ - 2RF \sin \varphi + 2cR^2 \sin^2 \varphi \end{matrix}$$

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

$$K = K^{(\text{disco})} + K^{(\text{asta})}$$

$$K^{(\text{disco})} = \frac{1}{2} \overline{J_{Oz}}^{(\text{disco})} \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{2} \left(\frac{1}{2} (2m) R^2 \right) = \frac{1}{2} m R^2$$

$$K^{(\text{asta})} = \frac{1}{2} m v_G^2 + \frac{1}{2} \overline{J_{Gz}}^{(\text{asta})} \dot{\varphi}^2, \quad \overline{J_G}^{(\text{asta})} = \frac{1}{12} m R^2,$$

Calcoliamo \vec{v}_G , dove G è il c.m. dell'asta

$$(G=O) = \frac{R}{2} (3 \cos \varphi \vec{e}_x + \sin \varphi \vec{e}_y)$$

$$(7.2) \quad \vec{v}_G = \frac{d}{dt} (G=O) = \frac{R}{2} (-3 \sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_x + \cos \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_y)$$

$$\begin{aligned} v_G^2 &= \frac{R^2}{4} \left[(3 \sin \varphi \dot{\varphi})^2 + (\cos \varphi \dot{\varphi})^2 \right] = \\ &= \frac{R^2}{4} (9 \sin^2 \varphi + \cos^2 \varphi) \dot{\varphi}^2 = \frac{R^2}{4} (8 \sin^2 \varphi + 1) \dot{\varphi}^2 \end{aligned}$$

Allora,

$$K^{(\text{asta})} = \frac{1}{2} m R^2 \left(2 \sin^2 \varphi + \frac{1}{4} \right) \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} \frac{1}{12} m R^2 \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{2} m R^2 \left(2 \sin^2 \varphi + \frac{1}{3} \right) \dot{\varphi}^2$$

Pertanto,

69

$$(8.1) \quad K = \frac{1}{2} m R^2 \left(2 \sin^2 \varphi + \frac{4}{3} \right) \dot{\varphi}^2$$

Quindi,

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} = m R^2 \left(2 \sin^2 \varphi + \frac{4}{3} \right) \dot{\varphi}, \quad \frac{\partial K}{\partial \varphi} = 2 m R^2 \sin \varphi \cos \varphi \dot{\varphi}^2$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) = m R^2 \left(4 \sin \varphi \cos \varphi \dot{\varphi}^2 + \left(2 \sin^2 \varphi + \frac{4}{3} \right) \ddot{\varphi} \right)$$

Allora, l'eq. di Lagrange risulta

$$m R^2 \left(2 \sin^2 \varphi + \frac{4}{3} \right) \ddot{\varphi} + 2 m R^2 \sin \varphi \cos \varphi \dot{\varphi}^2 - m R^2 \sin \varphi \cos \varphi \dot{\varphi}^2 = Q_\varphi,$$

cioè

$$(8.2) \quad 2 m R^2 \left(\sin^2 \varphi + \frac{2}{3} \right) \ddot{\varphi} + m R^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2 = R (F - C R \sqrt{3}) - 2 R F \sin \varphi + 2 c R^2 \sin^2 \varphi$$

5) Reazioni dinamiche in O e in B in funzione di φ

Scriviamo le ECD per tutto il modello

$$(9.1) \begin{cases} \vec{R}^{ext} = 2m \ddot{x}_0 + m \ddot{x}_G \\ \vec{M}_0^{ext} = \frac{d\vec{L}_0}{dt} \end{cases}$$

Dalla (7.2) ricaviamo

$$(9.2) \ddot{x}_G = \frac{R}{2} \left[-3(\cos\varphi \dot{\varphi}^2 + \sin\varphi \ddot{\varphi}) \vec{e}_z + (-\sin\varphi \dot{\varphi}^2 + \cos\varphi \ddot{\varphi}) \vec{e}_y \right]$$

Calcoliamo \vec{L}_0 .

$$\vec{L}_0 = \vec{L}_0^{(oliso)} + \vec{L}_0^{(orto)}$$

$$\vec{L}_0^{(oliso)} = \mathbb{I}_0(\vec{\omega}^{(oliso)}) = \mathbb{I}_{Oz} \dot{\varphi} \vec{e}_z = m R^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z$$

$$\vec{L}_0^{(orto)} = \vec{L}_G^{(orto)} + (\vec{x}_G - \vec{x}_0) \times m \vec{V}_G =$$

$$= \mathbb{I}_G(\vec{\omega}^{(orto)}) + m \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ \frac{3R}{2} \cos\varphi & \frac{R}{2} \sin\varphi & 0 \\ -\frac{3R}{2} \sin\varphi \dot{\varphi} & \frac{R}{2} \cos\varphi \dot{\varphi} & 0 \end{vmatrix} =$$

$$= -\mathbb{I}_{3G} \dot{\varphi} \vec{e}_z + m \vec{e}_z \left(\frac{3}{4} R^2 \cos^2\varphi \dot{\varphi} + \frac{3}{4} R^2 \sin^2\varphi \dot{\varphi} \right) =$$

$$= -\frac{1}{12} m R^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z + \frac{3}{4} m R^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z =$$

$$= \frac{2}{3} m R^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z$$

Pertanto,

110

$$(10.1) \quad \vec{L}_O = mR^2 \dot{\varphi} \vec{e}_2 + \frac{2}{3} mR^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3 = \frac{5}{3} mR^2 \dot{\varphi} \vec{e}_2$$

Allora, le (9.1) si scrivono

$$(10.2) \quad \begin{cases} H'_O + F - 2cR \cos \varphi = -\frac{3}{2} mR (\cos \varphi \dot{\varphi}^2 + \sin \varphi \ddot{\varphi}) \\ V'_O + V'_B = \frac{mR}{2} (-\sin \varphi \dot{\varphi}^2 + \cos \varphi \ddot{\varphi}) \\ R(F - cR\sqrt{3}) + V'_B 2R \cos \varphi = \frac{5}{3} mR^2 \ddot{\varphi} \end{cases}$$

che risolte risp. alle incognite (H'_O, V'_O, V'_B) forniscono

$$(10.3) \quad \begin{cases} H'_O = -F + 2cR \cos \varphi - \frac{3}{2} mR (\cos \varphi \dot{\varphi}^2 + \sin \varphi \ddot{\varphi}) \\ V'_O = -\frac{\frac{5}{3} mR \ddot{\varphi} - (F - cR\sqrt{3})}{2 \cos \varphi} + \frac{mR}{2} (-\sin \varphi \dot{\varphi}^2 + \cos \varphi \ddot{\varphi}) \\ V'_B = \frac{\frac{5}{3} mR^2 \ddot{\varphi} - R(F - cR\sqrt{3})}{2R \cos \varphi} \end{cases}$$

Per rispondere alle domande 5) dobbiamo sostituire, nel lato destro delle (10.3), $\dot{\varphi}^2$ e $\ddot{\varphi}$ in termini delle coordinate libere φ . A tale scopo, utilizziamo l'integrale primo dell'energia meccanica, che si conserva poiché il modello è una macchina semplice conservativa con vincoli non dissipativi, bilateri e fissi.

Quindi,

$$(11.1) \quad E = K + V = E|_{t=0}$$

cioè

$$mR^2 \left(\sin^2 \varphi + \frac{2}{3} \right) \dot{\varphi}^2 - R(F - CR\sqrt{3})\varphi - 2RF \cos \varphi + CR^2 \cos 2\varphi = E|_{t=0}$$

Pertanto, con le condizioni iniziali $\varphi(0) = 0, \dot{\varphi}(0) = 0$ si ha che durante il moto

$$(11.2) \quad mR^2 \left(\sin^2 \varphi + \frac{2}{3} \right) \dot{\varphi}^2 - R(F - CR\sqrt{3})\varphi - 2RF \cos \varphi + CR^2 \cos 2\varphi = CR^2 - 2RF$$

Allora, durante il moto

$$(11.3) \quad \dot{\varphi}^2 = \frac{R(F - CR\sqrt{3})\varphi + 2RF \cos \varphi - CR^2 \cos 2\varphi + CR^2 - 2RF}{mR^2 \left(\sin^2 \varphi + \frac{2}{3} \right)} = g(\varphi)$$

Inoltre, dall'eq. di Lagrange (8.2) si trova

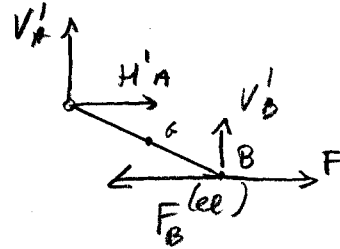
$$(11.4) \quad \ddot{\varphi} = \frac{-mR^2 \sin 2\varphi \dot{\varphi}^2 + R(F - CR\sqrt{3}) - 2RF \sin \varphi + 2CR^2 \sin 2\varphi}{2mR^2 \left(\sin^2 \varphi + \frac{2}{3} \right)} = \frac{-mR \sin 2\varphi g(\varphi) + (F - CR\sqrt{3}) - 2F \sin \varphi + 2CR \sin 2\varphi}{2mR \left(\sin^2 \varphi + \frac{2}{3} \right)}$$

Sostituendo le (11.3) e (11.4) in (10.3) si
 ottiene la risposta alle domande 5).

(12)

6) Reazione dinamiche in A in funzione di φ

Applichiamo l'IED alle
 sole aste:



$$(12.1) \quad \overset{\rightarrow \text{ext-asta}}{B} = m \overset{\circ\circ}{\vec{x}}_G, \quad \overset{\circ\circ}{\vec{x}}_G = (9.2)$$

che proiettate lungo gli assi fornisce

$$(12.2) \quad \begin{cases} \overset{\rightarrow}{e_x}: & H'_A + F - 2cR \cos \varphi = -\frac{3mR}{2} (\cos \varphi \dot{\varphi}^2 + \sin \varphi \ddot{\varphi}) \\ \overset{\rightarrow}{e_y}: & V'_A + V'_B = \frac{mR}{2} (-\sin \varphi \dot{\varphi}^2 + \cos \varphi \ddot{\varphi}) \end{cases}$$

Risolviendo la prima r. a H'_A e la seconda r. e V'_B ,
 dopo avervi sostituite la V'_B calcolate in (10.3), ritruve

$$(12.3) \quad \begin{cases} H'_A = -F + 2cR \cos \varphi - \frac{3mR}{2} (\cos \varphi \dot{\varphi}^2 + \sin \varphi \ddot{\varphi}) \\ V'_A = \frac{-\frac{5}{3} mR \dot{\varphi}^2 + (F - cR\sqrt{3}) + \frac{mR}{2} (-\sin \varphi \dot{\varphi}^2 + \cos \varphi \ddot{\varphi})}{2 \cos \varphi} \end{cases}$$

Sostituendo a $\dot{\varphi}^2$ la (11.3) e a $\ddot{\varphi}$ la (11.4), si
 ottiene la risposta.

6a) Eq. di Lagrange linearizzate intorno alla configurazione $\varphi = \frac{\pi}{6}$ e frequenza delle piccole oscillazioni. (13)

Introdotta la variabile scarto $\kappa = \varphi - \frac{\pi}{6}$, l'eq. di Lagrange linearizzate nel caso conservativo è data da

$$(13.1) \quad \alpha(q_e) \ddot{\kappa} + V''(q_e) \kappa = 0,$$

dove $\alpha(q)$ è la funzione t.c.

$$(13.2) \quad K = \frac{1}{2} \alpha(q) \dot{q}^2$$

e $V''(q)$ è la derivata seconda dell'energia potenziale. Nel nostro caso,

$$(13.3) \quad \alpha(q_e) = 2m R^2 \left(\sin^2 \frac{\pi}{6} + \frac{2}{3} \right) = 2m R^2 \left(\frac{1}{4} + \frac{2}{3} \right) \\ = \frac{11}{6} m R^2,$$

mentre $V''(q_e)$ è data dalle (3.4).

Pertanto, l'eq. di Lagrange linearizzate intorno a $\varphi = \frac{\pi}{6}$ è

$$(13.4) \quad \frac{11}{6} m R \ddot{\kappa} + (FV\sqrt{3} - 2cR) \kappa = 0$$

e la frequenza delle piccole oscillazioni è

$$(13.5) \quad \nu = \sqrt{\frac{6R(FV\sqrt{3} - 2cR)}{11 m R^2}} \quad \text{se } FV\sqrt{3} > 2cR \Rightarrow \text{moti oscillatori}$$