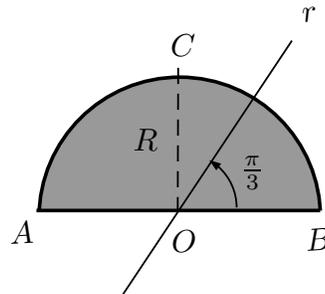


# Compito di Meccanica Razionale

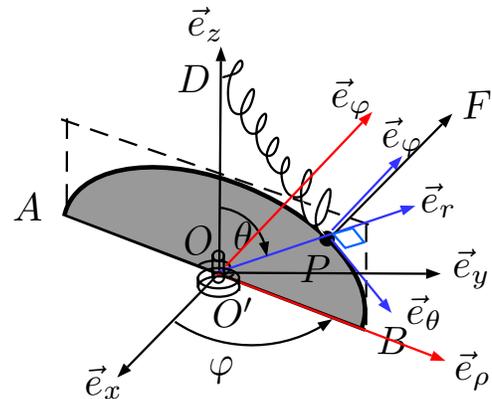
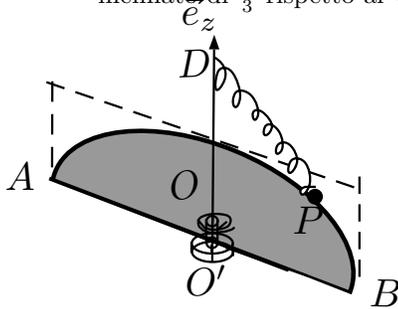
Trieste, 1 luglio 2020

(G. Tondo)



È dato un semidisco rigido omogeneo, di massa  $5m$  e raggio  $R$ .

- 1) Determinarne il baricentro e il momento d'inerzia rispetto all'asse  $r$  passante per il punto  $O$  e inclinato di  $\frac{\pi}{3}$  rispetto al vettore  $B - O$ .



Il semidisco è vincolato ad un asse fisso verticale  $(O', \vec{e}_z)$  mediante una cerniera cilindrica liscia fissata in  $O \equiv O'$ . Sul bordo del semidisco, è vincolato a scorrere senza attrito un punto materiale  $P$ , di massa  $m$ , collegato a una molla, di costante elastica  $c$ , che ha l'altro estremo fissato nel punto  $D$  dell'asse  $(O', \vec{e}_z)$ , posto a distanza  $2R$  da  $O'$ . Inoltre, su  $P$  agisce una forza  $F\vec{e}_\varphi$ . Infine, sul semidisco agisce una molla angolare di richiamo fissata in  $O$  e di costante elastica  $b$ . Scelte come coordinate libere gli angoli di figura,  $\varphi \in \mathbb{R}$  e  $\theta \in ]-\frac{\pi}{2}, \frac{\pi}{2}[$ , si chiede di:

## STATICA.

- 2) determinare le configurazioni di equilibrio del modello in funzione del parametro  $\lambda = \frac{mg}{2cR}$ ;
- 3) determinare l'insieme delle reazioni vincolari esterne sul semidisco, all'equilibrio;

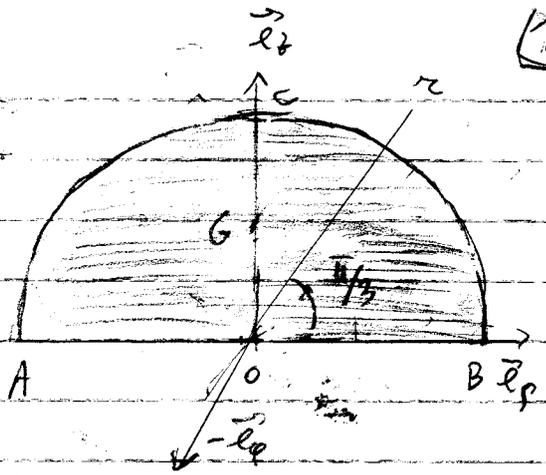
## DINAMICA.

- 4) Scrivere le equazioni differenziali pure di moto;
- 5) linearizzare l'equazioni di moto intorno alle configurazioni di equilibrio e calcolare l'integrale generale intorno a una sola configurazione di equilibrio (a propria scelta);

Tema del 11/07/2020

Dal II Teorema di Guldino segue che:

$$(1.1) \quad \vec{r}_G = G - O = \frac{4}{3\pi} R \vec{e}_z$$



1) Il momento d'inerzia del semidisco ro. all'asse  $(O, \vec{e}_z)$  si può calcolare come

$$(1.3) \quad I_z = \vec{u} \cdot I_0(\vec{u}) \quad \vec{u}: \text{verso di } z$$

Dunque, è serve la matrice d'inerzia rispetto al punto O.

Per calcolarla, fissiamo la base  $B''' = (\vec{e}_1 = \vec{e}_x, \vec{e}_2 = \vec{e}_z, \vec{e}_3 = -\vec{e}_y)$  e osserviamo che  $(O, B''')$  è una TPI(O) per regioni di simmetria materiale.

$$(1.4) \quad [I_0]^{B'''} = \begin{bmatrix} I_{11} & 0 & 0 \\ 0 & I_{22} & 0 \\ 0 & 0 & I_{11} + I_{22} \end{bmatrix}$$

$$I_{11} = \frac{1}{4} (5m) R^2$$

$$I_{22} = I_{11} = \frac{5}{4} m R^2$$

$$I_{33} = I_{11} + I_{22} = 2I_{11} = \frac{5}{2} m R^2$$

Dunque,

$$(1.5) \quad [I_0]^{B'''} = m R^2 \begin{bmatrix} \frac{5}{4} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{5}{4} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{5}{2} \end{bmatrix} = 5m R^2 \begin{bmatrix} \frac{1}{4} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{4} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

1a

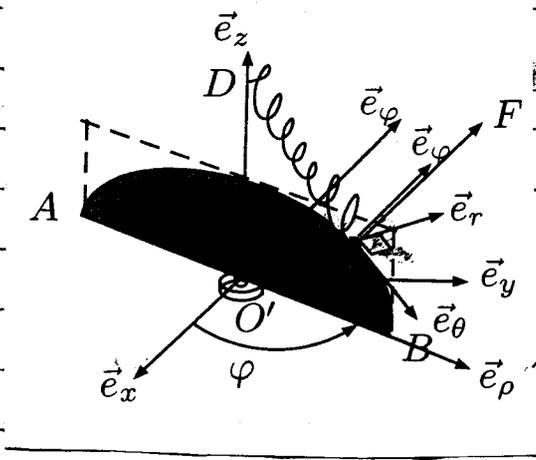
Allora, poiché il vettore di r è  $\vec{u} = \frac{1}{2}(\vec{e}_y + \sqrt{3}\vec{e}_z)$ , risulta

$$I_2 = \frac{1}{2} [1, \sqrt{3}, 0] \begin{matrix} 5mR^2 \\ \left[ \begin{array}{ccc|ccc} 1 & 0 & 0 & 1 & & \\ \frac{1}{4} & & & \sqrt{3} & & \\ 0 & \frac{1}{4} & 0 & 0 & & \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} & 0 & & \end{array} \right] \end{matrix} =$$

$$= \frac{5}{4} m R^2 [1, \sqrt{3}, 0] \left[ \begin{array}{c} \frac{1}{4} \\ \frac{\sqrt{3}}{4} \\ 0 \end{array} \right] =$$

$$= \frac{5}{4} m R^2 \left( \frac{1}{4} + \frac{3}{4} \right) = \frac{5}{4} m R^2$$

Il modello è formato da un rigido, il semidisca con asse fissa verticale  $(O, \vec{e}_z)$ , e il punto materiale  $P$  vincolato al semidisca. Con il metodo dei congelamenti successivi si deduce che il modello ha 2 g.l. Quindi può essere descritto dalle coordinate lagrangiane della figura



$$\varphi \in \mathbb{R}, \quad -\frac{\pi}{2} \leq \theta \leq \frac{\pi}{2}$$

Consideriamo le 3 basi:

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

$$B' = (\vec{e}_\rho, \vec{e}_\theta, \vec{e}_z): \text{ "intermedia" (solidale all'angolo) }$$

$$B'' = (\vec{e}_\rho, \vec{e}_\varphi, \vec{e}_z): \text{ solidale al punto P }$$

$$(2.1) \begin{cases} \vec{e}_\rho = \cos \varphi \vec{e}_x + \sin \varphi \vec{e}_y \\ \vec{e}_\varphi = -\sin \varphi \vec{e}_x + \cos \varphi \vec{e}_y \\ \vec{e}_z = \vec{e}_z \end{cases}$$

$$(2.2) \begin{cases} \vec{e}_x = \cos \varphi \vec{e}_\rho - \sin \varphi \vec{e}_\varphi \\ \vec{e}_y = \sin \varphi \vec{e}_\rho + \cos \varphi \vec{e}_\varphi \\ \vec{e}_z = \vec{e}_z \end{cases}$$

$$(2.3) \begin{cases} \vec{e}_\theta = \cos \theta \vec{e}_\rho - \sin \theta \vec{e}_z \\ \vec{e}_\varphi = \vec{e}_\varphi \\ \vec{e}_x = \sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{e}_z \end{cases}$$

$$(2.4) \begin{cases} \vec{e}_\rho = \cos \theta \vec{e}_\theta + \sin \theta \vec{e}_z \\ \vec{e}_\varphi = \vec{e}_\varphi \\ \vec{e}_z = -\sin \theta \vec{e}_\theta + \cos \theta \vec{e}_z \end{cases}$$

Quindi,

$$P-O = R \vec{e}_z = R (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{e}_z)$$

$$P-D = R \vec{e}_z$$

$$P-D = (P-D) + (D-D) = R \vec{e}_z - 2R \vec{e}_z = R (\sin \theta \vec{e}_\rho + (\cos \theta - 2) \vec{e}_z)$$

$$|P-D|^2 = R^2 [\sin^2 \theta + (\cos \theta - 2)^2] = R^2 (5 - 4 \cos \theta)$$

$$\frac{\partial \vec{x}_P}{\partial \varphi} = R \frac{\partial \vec{e}_z}{\partial \varphi} = R \frac{\partial}{\partial \varphi} (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{e}_z) = R (\sin \theta \frac{\partial \vec{e}_\rho}{\partial \varphi}) = R \sin \theta \vec{e}_\varphi$$

$$\frac{\partial \vec{x}_P}{\partial \theta} = R \frac{\partial \vec{e}_z}{\partial \theta} = R \frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{e}_z) = R (\cos \theta \vec{e}_\rho - \sin \theta \vec{e}_z) = R \vec{e}_\theta$$

La sollecitazione dovuta al peso e alle molle è conservativa,  $q$  molle ammette energie potenziali

$$V(\varphi, \theta) = -5m\vec{g} \cdot \vec{x}_G - m\vec{g} \cdot \vec{x}_P + \frac{1}{2} b \varphi^2 + \frac{1}{2} c \overline{PD}^2$$

$$= 5mg \vec{e}_z \cdot \frac{R}{3\pi} \vec{e}_z + mg \vec{e}_z \cdot R (\sin \theta \vec{e}_\rho + \cos \theta \vec{e}_z) + \frac{1}{2} b \varphi^2 + \frac{1}{2} c R^2 (5 - 4 \cos \theta)$$

$$\approx (mg h + c R^2) \cos \theta + \frac{1}{2} b \varphi^2$$

Calcoliamo le componenti lagrangiane delle forze  $\vec{F}_m P$ .

$$Q_\varphi^{(P)} = \vec{F}_P \cdot \frac{\partial \vec{x}_P}{\partial \varphi} = F \vec{e}_\varphi \cdot R \sin \theta \vec{e}_\varphi = FR \sin \theta$$

$$Q_\theta^{(P)} = F \vec{e}_\varphi \cdot \frac{\partial \vec{x}_P}{\partial \theta} = F \vec{e}_\varphi \cdot R \vec{e}_\theta = 0$$

Da  $q_e$

$$\frac{\partial Q_\varphi^{(P)}}{\partial \theta} \neq \frac{\partial Q_\theta^{(P)}}{\partial \varphi} \Rightarrow \text{sollecitazione non conservativa}$$

Le molle

$$Q_\varphi^{(m)} = \frac{\partial (-V)}{\partial \varphi} = -b\varphi$$

$$Q_\theta^{(m)} = \frac{\partial (-V)}{\partial \theta} = R(mg + cR) \cdot \sin \theta$$

$$(4.1) Q_\varphi = -b\varphi + FR \sin \theta$$

$$(4.2) Q_\theta = R(mg - 2cR) \sin \theta$$

e le equazioni pure di equilibrio sono

$$\begin{cases} -b\varphi + FR \sin \theta = 0 \\ (mg - 2cR) \sin \theta = 0 \end{cases}$$

Le II eq. pure di equilibrio ha soluzioni, posto  $\lambda = \frac{mg}{2cR}$ ,

$$\theta = 0 \quad \forall \lambda, \quad \forall \theta \in \left] -\frac{\pi}{2}, \frac{\pi}{2} \right[ \quad \text{se } \lambda = 1.$$

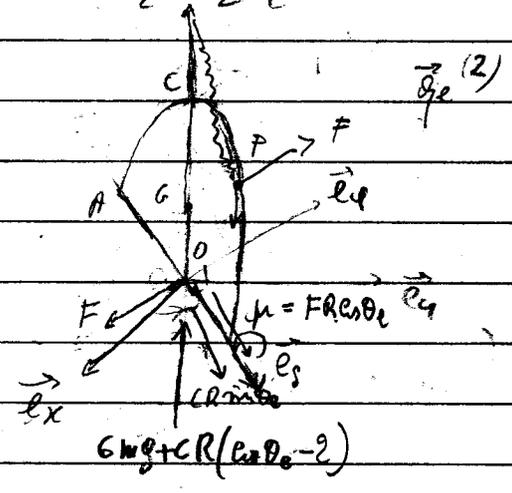
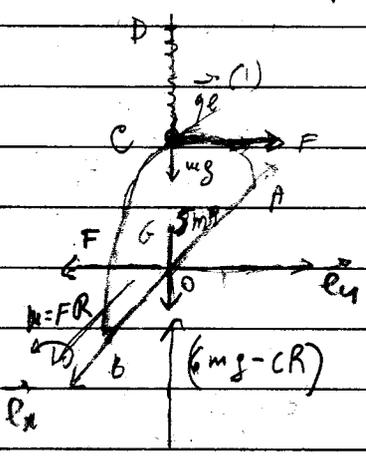
Sortituendo nella I eq. pure di equilibrio si trova

$$\varphi_e = \frac{FR}{b} \sin \theta_e$$

Dunque, le configurazioni di equilibrio  $\vec{q}_e = (\varphi_e, \theta_e)$  sono

$$\forall \lambda \quad \vec{q}_e^{(1)} = (0, 0)$$

$$\text{se } \lambda = 1 \quad \vec{q}_e^{(2)} = \left( \frac{FR \sin \theta_e}{b}, \theta_e \right) \quad \forall \theta_e \in \left] -\frac{\pi}{2}, \frac{\pi}{2} \right[$$



2) Reazioni esterne sul semidisco in  $O \rightarrow$  all'equilibrio.

5

Sappiamo, poiché i vincoli sono non dissipativi e bilateri, che la cerniera cilindrica in  $O$  esercita le reazioni vincolari

$$(5.1) \quad \mathcal{L} = \left\{ (0, \phi), \vec{\mu} \right\} \quad \text{con}$$

$$(5.2) \quad \vec{\mu} \cdot \vec{e}_z = 0$$

Quindi, abbiamo 5 incognite reali. Scriviamo le ECS in tutto il modello.

$$(5.3) \quad \left\{ \begin{array}{l} \vec{R}^{(ax, ay)} + \vec{\phi}_0 = \vec{0} \\ \vec{M}_0 + \vec{\mu} = \vec{0} \end{array} \right.$$

Dalla I ECS troviamo la  $\vec{\phi}_0$ :

$$(7.1) \vec{\phi}_0 = - \vec{R}^{(ext, \theta)}$$

$$(7.2) \vec{R}^{(ext, \theta)} = \vec{z} m \vec{g} - c(P-D) + F^{(acc)} + m \vec{y} = 6 m \vec{g} + F \vec{e}_\varphi - c R (\sin \theta \vec{e}_\rho + (\cos \theta - 2) \vec{e}_z)$$

$$= -6 m g \vec{e}_z + F \vec{e}_\varphi - c R \sin \theta \vec{e}_\rho - c R (\cos \theta - 2) \vec{e}_z$$

$$= -c R \sin \theta \vec{e}_\rho + F \vec{e}_\varphi - (6 m g + c R (\cos \theta - 2)) \vec{e}_z$$

Quindi

$$\vec{\phi}_0 = \left( c R \sin \theta \vec{e}_\rho - F \vec{e}_\varphi + (6 m g + c R (\cos \theta - 2)) \vec{e}_z \right) \Big|_{\vec{q}_c}$$

Da cui,

$$\vec{\phi}_0 \Big|_{\vec{q}_c^{(1)}} = -F \vec{e}_\varphi \Big|_{\vec{q}_c^{(1)}} + (6 m g - c R) \vec{e}_z \Big|_{\vec{q}_c^{(1)}} = -F \vec{e}_\varphi + (6 m g - c R) \vec{e}_z$$

$$\vec{\phi}_0 \Big|_{\vec{q}_c^{(2)}} = c R \sin \theta \vec{e}_\rho \Big|_{\vec{q}_c^{(2)}} - F \vec{e}_\varphi \Big|_{\vec{q}_c^{(2)}} + (6 m g + c R (\cos \theta - 2)) \vec{e}_z \Big|_{\vec{q}_c^{(2)}}$$

Dalla II ECD (5.3) calcoliamo

$$\vec{\mu} = -M_0 \vec{e}_z$$

$$M_0^{(cent, ext)} = (G-0) \times (-5mg\vec{e}_z) + (P-0) \times (-c(P-D) + F - mg\vec{e}_z) - b\varphi\vec{e}_z$$

$$= R\vec{e}_z \times (-cR(\sin\theta\vec{e}_y + (\cos\theta-2)\vec{e}_z) + F\vec{e}_y - mg\vec{e}_z) - b\varphi\vec{e}_z$$

$$= -cR^2\sin\theta\vec{e}_z \times \vec{e}_y - cR^2(\cos\theta-2)\vec{e}_z \times \vec{e}_z + FR\vec{e}_z \times \vec{e}_y - mgR\vec{e}_z \times \vec{e}_z - b\varphi\vec{e}_z$$

$$= -cR^2\sin\theta\cos\theta\vec{e}_x + cR^2(\cos\theta-2)\sin\theta\vec{e}_x - FR\vec{e}_x + mgR\sin\theta\vec{e}_x - b\varphi\vec{e}_z$$

$$= R(mg-2cR)\sin\theta\vec{e}_x - FR\vec{e}_x - b\varphi\vec{e}_z$$

$$= R(mg-2cR)\sin\theta\vec{e}_x - FR(\cos\theta\vec{e}_y - \sin\theta\vec{e}_z) - b\varphi\vec{e}_z$$

$$= -FR\cos\theta\vec{e}_y + R(mg-2cR)\sin\theta\vec{e}_x + (FR\sin\theta - b\varphi)\vec{e}_z$$

Dunque,

$$\vec{\mu} = -M_0 \vec{e}_z$$

Allora,

$$\vec{\mu} |_{\vec{q}_e} = FR\vec{e}_y |_{\vec{q}_e} = FR\vec{e}_x$$

$$\vec{\tau} |_{\vec{q}_e} = +FR\cos\theta\vec{e}_y |_{\vec{q}_e} - R(mg-2cR)\sin\theta\vec{e}_x |_{\vec{q}_e} + (FR\sin\theta - b\varphi)\vec{e}_z$$

$\lambda=1$

b) Scriviamo le eq. di Lagrange non conservative. A tale scopo calcoliamo

$$K = K^{(solid)} + K^{(P)} \quad \vec{\omega} = \dot{\varphi} \vec{e}_2$$

$$\begin{aligned} K^{(solid)} &= \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot \vec{I}_0(\vec{\omega}) = \frac{1}{2} \dot{\varphi} \vec{e}_2 \cdot \vec{I}_0(\dot{\varphi} \vec{e}_2) = \frac{1}{2} \dot{\varphi}^2 \vec{e}_2 \cdot \vec{I}_0(\vec{e}_2) \\ &= \frac{1}{2} \dot{\varphi}^2 I_{02} \end{aligned}$$

dove

$$I_{02} \stackrel{(A.4)}{=} I_{zz} = \frac{5}{4} m R^2 \quad (\text{momento d'inerzia del telesino})$$

no. all'asse  $(0, \vec{e}_2)$

$$K^{(P)} = \frac{1}{2} m |\vec{v}_P|^2$$

$$\begin{aligned} \vec{v}_P &= \vec{v}_P^{(rel)} + \vec{v}_P^{(tr)} = R \dot{\theta} \vec{e}_0 + \vec{\omega} \times (P-O) = R \dot{\theta} \vec{e}_0 + \dot{\varphi} \vec{e}_2 \times R \vec{e}_2 \\ &= R \dot{\theta} \vec{e}_0 + R \dot{\varphi} \sin \theta \vec{e}_\varphi \\ &= R (\dot{\theta} \vec{e}_0 + \sin \theta \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi) \end{aligned}$$

$$|\vec{v}_P|^2 = R^2 (\dot{\theta}^2 + \sin^2 \theta \dot{\varphi}^2)$$

Quindi

$$K = \frac{5}{8} m R^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} m R^2 (\dot{\theta}^2 + \sin^2 \theta \dot{\varphi}^2)$$

$$= \frac{1}{2} m R^2 \left[ \left( \frac{5}{4} + \sin^2 \theta \right) \dot{\varphi}^2 + \dot{\theta}^2 \right]$$

$$= \frac{1}{2} \begin{bmatrix} \dot{\varphi} & \dot{\theta} \end{bmatrix} m R^2 \begin{bmatrix} \frac{5}{4} + \sin^2 \theta & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\varphi} \\ \dot{\theta} \end{bmatrix}$$

$$EL_{\varphi} : \frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} = m R^2 \left( \frac{5}{4} + \sin^2 \theta \right) \dot{\varphi}, \quad \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) = m R^2 \left[ \left( \frac{5}{4} + \sin^2 \theta \right) \ddot{\varphi} + \sin 2\theta \dot{\theta} \dot{\varphi} \right] \quad (3)$$

$$\frac{\partial K}{\partial \varphi} = 0$$

$$m R^2 \left[ \left( \frac{5}{4} + \sin^2 \theta \right) \ddot{\varphi} + \sin 2\theta \dot{\theta} \dot{\varphi} \right] = -b \varphi + F R \sin \theta \quad (4.1)$$

$$EL_{\theta} : \frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} = m R^2 \dot{\theta}, \quad \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} \right) = m R^2 \ddot{\theta}$$

$$\frac{\partial K}{\partial \theta} = \frac{m R^2}{2} \sin 2\theta \dot{\varphi}^2$$

$$m R^2 \left( \ddot{\theta} - \frac{1}{2} \sin 2\theta \dot{\varphi}^2 \right) = R (m g - \kappa R) \sin \theta \quad (4.2)$$

Donc, le 2 EL sont

$$(3.1) \quad \left. \begin{array}{l} EL_{\varphi} \\ EL_{\theta} \end{array} \right\} \begin{cases} m R^2 \left[ \left( \frac{5}{4} + \sin^2 \theta \right) \ddot{\varphi} + \sin 2\theta \dot{\theta} \dot{\varphi} \right] = -b \varphi + F R \sin \theta \\ m R^2 \left( \ddot{\theta} - \frac{1}{2} \sin 2\theta \dot{\varphi}^2 \right) = R (m g - \kappa R) \sin \theta \end{cases}$$

5) Linearizzazione delle EL intorno agli equilibri

110

Poiché la sollecitazione è non conservativa, dobbiamo usare la formula

$$(10.1) \quad A \ddot{\vec{x}} + B \dot{\vec{x}} + C \vec{x} = 0, \quad \text{dove } \vec{x} = \vec{q}(t) - \vec{q}_e$$

$$A = A(\vec{q}_e) = mR^2 \left[ \begin{array}{c|c} \frac{5}{4} + m^2 \theta_e & 0 \\ \hline 0 & 1 \end{array} \right]$$

$$B_{ij} = - \frac{\partial Q_i}{\partial \dot{q}_j} = 0$$

$$C_{ij} = - \frac{\partial Q_i}{\partial q_j} \Rightarrow C = \begin{bmatrix} \frac{\partial Q_e}{\partial \varphi} & \frac{\partial Q_e}{\partial \theta} \\ \frac{\partial Q_e}{\partial \varphi} & \frac{\partial Q_e}{\partial \theta} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -b & FR \cos \theta_e \\ 0 & R(\mu g - 2cR) \cos \theta_e \end{bmatrix}$$

Allora, la (10.1) si scrive

$$mR^2 \begin{bmatrix} \frac{5}{4} + m^2 \theta_e & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b & -FR \cos \theta_e \\ 0 & R(\mu g - 2cR) \cos \theta_e \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

cioè,

$$\begin{cases} mR^2 \left( \frac{5}{4} + m^2 \theta_e \right) \ddot{x}_1 + b x_1 - FR \cos \theta_e x_2 = 0 \\ mR^2 \ddot{x}_2 - R(\mu g - 2cR) \cos \theta_e x_2 = 0 \end{cases}$$

Donc que,

L11

$$\vec{q}_e^{(1)} = (0, 0)$$

(11.1)

$$m R^2 \ddot{x}_1 + b x_1 - FR x_2 = 0$$

$$m R \ddot{x}_2 - (mg \sin \theta_e) x_2 = 0$$

avec  $\lambda = 1$

$$q_e^{(2)} = \left( \frac{FR}{b} \sin \theta_e, \theta_e \right)$$

$$\forall \theta_e \in \left] -\frac{\pi}{2}, \frac{\pi}{2} \right[$$

(11.2)

$$\begin{cases} m R^2 \left( \frac{5}{4} + \sin^2 \theta_e \right) \ddot{x}_1 + b x_1 - FR \cos \theta_e x_2 = 0 \\ \ddot{x}_2 = 0 \end{cases}$$

Calcoliamo l'integrale generale del sistema (11.2).  
La II eq (11.2) fornisce

$$x_2(t) = c_1 t + c_2 \quad c_1, c_2 \in \mathbb{R}$$

Consideriamo l'omogeneo associato alla I eq (11.2)

$$m R^2 \left( \frac{5}{4} + \sin^2 \theta_e \right) \ddot{x}_1 + b x_1 = 0$$

Il suo integrale generale è

$$\bar{x}_1(t) = a_1 \cos \left( \sqrt{\frac{b}{m R^2 \left( \frac{5}{4} + \sin^2 \theta_e \right)}} t + d_1 \right)$$

Cerchiamo una soluzione particolare della (11.2) del tipo

$$x_1^{(p)} = c_3 t + c_4$$

Sostituendo nelle (11) troviamo

$$b(c_3 t + c_4) = F R \cos \theta_e (c_1 t + c_2)$$

Da qui, le costanti soddisfano il sistema

$$\begin{cases} b c_3 = F R \cos \theta_e c_1 \\ b c_4 = F R \cos \theta_e c_2 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} c_3 = \frac{F R \cos \theta_e}{b} c_1 \\ c_4 = \frac{F R \cos \theta_e}{b} c_2 \end{cases}$$

Da qui,

$$x_1^{(p)} = \frac{F R \cos \theta_e}{b} (c_1 t + c_2) = \frac{F R \cos \theta_e}{b} x_2$$

e

$$x_1(t) = a_1 \cos \left( \sqrt{\frac{b}{m R^2 \left( \frac{5}{4} + \sin^2 \theta_e \right)}} t + d_1 \right) + \frac{F R \cos \theta_e}{b} (c_1 t + c_2)$$

Perciò, l'integrale generale del sistema (1.2) è

$$x_1(t) = a_1 \cos\left(\sqrt{\frac{b}{mR^2\left(\frac{5}{4} + \sin^2\theta_0\right)}} t + d_1\right) + \frac{FR \cos\theta_0}{b} (ct + c_2)$$

$$x_2(t) = ct + c_2$$

$$a_1, c_1, c_2 \in \mathbb{R}$$

$$d_1 \in [0, 2\pi]$$