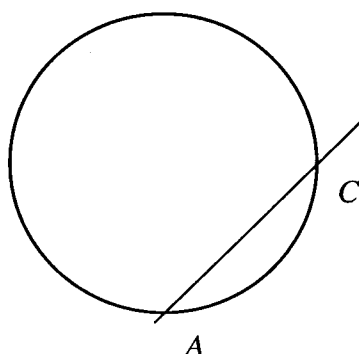


Compito di Meccanica Razionale

Trieste, 15 settembre 2008

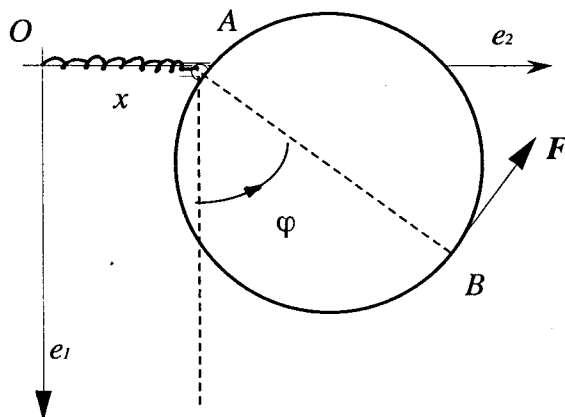
(G. Tondo)



È dato un telaio circolare omogeneo di raggio r e massa m .

- 1) Calcolare il momento d'inerzia del telaio rispetto alla retta passante per il punto A e per il punto C tale che $\widehat{AC} = \pi r/2$.

STATICA.



Si vincoli il telaio in un piano verticale con una cerniera liscia in A e scorrevole su un asse orizzontale. Le forze attive sono: la forza F applicata in B e ortogonale al diametro AB , la forza di richiamo della molla di costante elastica c e il peso proprio del telaio.

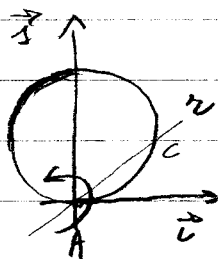
- 2) Determinare tutte le configurazioni di equilibrio in funzione dei parametri del sistema;
- 3) calcolare le reazioni vincolari in A all'equilibrio.

DINAMICA.

Inoltre si chiede di:

- 4) scrivere due equazioni differenziali pure di moto;
- 5) dire se l'energia meccanica è un integrale primo di moto e, in caso affermativo, determinarla;
- 6) calcolare le reazioni vincolari in A , durante il moto, in funzione delle coordinate libere e delle loro derivate rispetto al tempo.

1)



$$I_A = \begin{bmatrix} I_1 & 0 & 0 \\ 0 & I_2 & 0 \\ 0 & 0 & I_1 + I_2 \end{bmatrix}$$

Calcolo la matrice d'inertie rispetto alla terna di figure che, per ragioni di simmetria, è una terna principale d'inertia.

$$I_2 = \frac{1}{2} m r^2$$

$$I_1 = I_2 + m r^2 = \frac{3}{2} m r^2$$

Quindi

$$I_A = m r^2 \begin{bmatrix} \frac{3}{2} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2} & 0 \\ 0 & 0 & 2 \end{bmatrix}$$

Allora

$$I_2 = \text{vers}(\vec{r}_C - \vec{r}_A) \cdot I_A \cdot \text{vers}(\vec{r}_C - \vec{r}_A) =$$

$$= \frac{1}{\sqrt{2}} [1, 1, 0] I_A \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} =$$

$$= \frac{1}{2} [1, 1] m r^2 \begin{bmatrix} \frac{3}{2} & 0 \\ 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} =$$

$$= \frac{m r^2}{2} [1, 1] \begin{bmatrix} \frac{3}{2} \\ \frac{1}{2} \end{bmatrix} = \frac{m r^2}{2} \left(\frac{3}{2} + \frac{1}{2} \right) = m r^2$$

2) Dall'analisi cinematica si ha che il sistema è un rigido con 2 g.l., quindi 2 coordinate libere

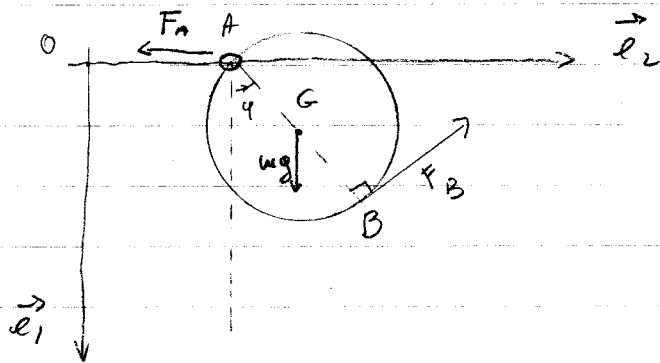
$$(x, \varphi) \quad x \in \mathbb{R}, \quad \varphi \in]-\pi, \pi]$$

Per determinare gli equilibri, scriviamo le 2 equazioni pure di equilibrio

$$\begin{cases} Q_x(x, \varphi) = 0 \\ Q_\varphi(x, \varphi) = 0 \end{cases}$$

A tale scopo, calcoliamo il lavoro virtuale nel sistema, tenendo conto che esso è costituito da un solo rigido. Quindi

$$LV = \overset{\rightarrow(x)}{R} \cdot \delta \overset{\rightarrow(x)}{x}_A + \overset{\rightarrow(\varphi)}{M}_A \cdot \delta \varphi \vec{e}_3$$



$$\vec{F}_A = -c x \vec{e}_2$$

$$\begin{aligned} \vec{F}_B &= F \vec{e}_3 \times \text{norm}(\vec{x}_B - \vec{x}_A) = \\ &= F (-\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2) \end{aligned}$$

$$\vec{x}_A = x \vec{e}_2 \Rightarrow \delta \vec{x}_A = \delta x \vec{e}_2$$

$$\overset{\rightarrow(x)}{R} = \vec{F}_A + m \vec{g} + \vec{F}_B$$

$$\begin{aligned} \overset{\rightarrow(\varphi)}{M}_A &= (\vec{x}_G - \vec{x}_A) \times m \vec{g} + (\vec{x}_B - \vec{x}_A) \times \vec{F}_B \\ &= (-mg r \sin \varphi + F 2r) \vec{e}_3 \end{aligned}$$

Allora

13

$$\begin{aligned} LV &= (-c\kappa \vec{e}_2 + mg \vec{e}_1 + F(-\sin\varphi \vec{e}_1 + \cos\varphi \vec{e}_2)) \cdot \delta\kappa \vec{e}_2 \\ &+ (2rF - mgz \sin\varphi) \vec{e}_3 \cdot \delta\varphi \vec{e}_3 \\ &= (F \cos\varphi - c\kappa) \delta\kappa + (2rF - mgz \sin\varphi) \delta\varphi \end{aligned}$$

Quindi, le forze generalizzate sono

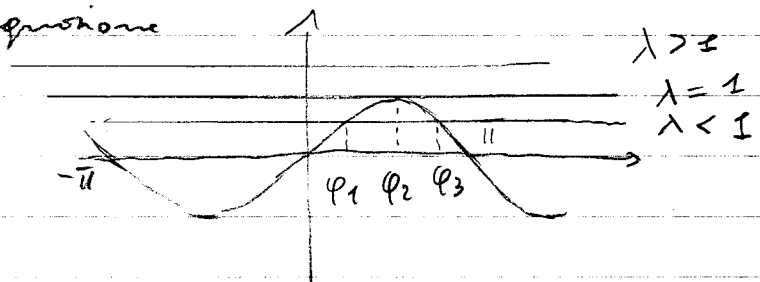
$$(3.1) \quad \begin{aligned} Q_\kappa &= F \cos\varphi - c\kappa = \vec{B}^{(att)} \cdot \vec{e}_2 \\ Q_\varphi &= (2rF - mgz \sin\varphi) = \vec{M}_A^{(att)} \cdot \vec{e}_3 \end{aligned}$$

e le equazioni pure di equilibrio

$$(3.2) \quad \begin{cases} F \cos\varphi - c\kappa = 0 \\ 2F - mg \sin\varphi = 0 \end{cases}$$

Risolviamo prima la II equazione

$$(3.3) \quad \sin\varphi = \frac{2F}{mg} = \lambda > 0$$



Se $\lambda > 1 \Rightarrow$ Nessuna soluzione

Se $\lambda = 1 \Rightarrow$! $\varphi_2 = \pi/2$, $\cos\varphi_2 = 0$

Se $0 < \lambda < 1 \Rightarrow$ 2 soluz $\varphi_1 = \arcsin \lambda < \frac{\pi}{2}$, $\varphi_3 = \pi - \varphi_1$

$$\cos\varphi_1 = \sqrt{1-\lambda^2}, \quad \cos\varphi_3 = -\sqrt{1-\lambda^2}$$

Dalla I eq delle (3.2) segue che

14

$$x_e = \frac{F}{C} \cos \varphi_e = \begin{cases} 0 & \lambda = 1 \\ \frac{F}{C} \sqrt{1-\lambda^2} & \leftarrow \varphi_1 \\ -\frac{F}{C} \sqrt{1-\lambda^2} & \leftarrow \varphi_3 \end{cases}$$

Pertanto, le configurazioni di equilibrio $\vec{q}_e = (\varphi_e, x_e)$ sono:

$$\vec{q}_e^{(2)} = \left(\frac{\pi}{2}, 0 \right) \quad \text{se } \lambda = 1$$

$$\left. \begin{aligned} \vec{q}_e^{(1)} &= \left(\varphi_1, \frac{F}{C} \sqrt{1-\lambda^2} \right) \\ \vec{q}_e^{(2)} &= \left(\varphi_3, -\frac{F}{C} \sqrt{1-\lambda^2} \right) \end{aligned} \right\} \text{ se } \lambda < 1$$

3) Reazioni vincolari in A

Dall'ipotesi che la cerniera scorrevole in A è liscia e bilaterale, segue che l'unica reazione è

$$\vec{\phi}_A = V_A \vec{e}_1$$

Per calcolare V_A , scrivo la I ECS

$$\overset{\text{ext}}{R} : \vec{e}_1 = 0$$

$$V_A + mg + \vec{F}_B \cdot \vec{e}_1 = 0$$

$$V_A + mg - F \sin \varphi_e = 0$$

Quindi

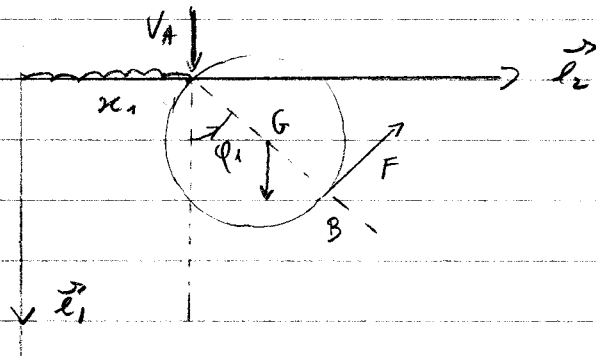
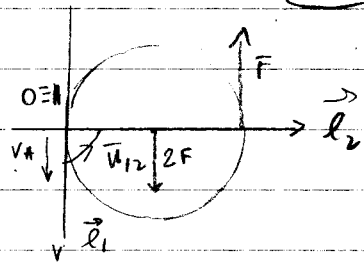
$$V_A = F \sin \varphi_e - mg = F \lambda - mg = F \left(\lambda - \frac{g}{\lambda} \right) < 0 \quad \text{poiché } \lambda \leq 1 < \sqrt{2}$$

cioè è diretta verso l'alto in tutte le 3 configurazioni di equilibrio.

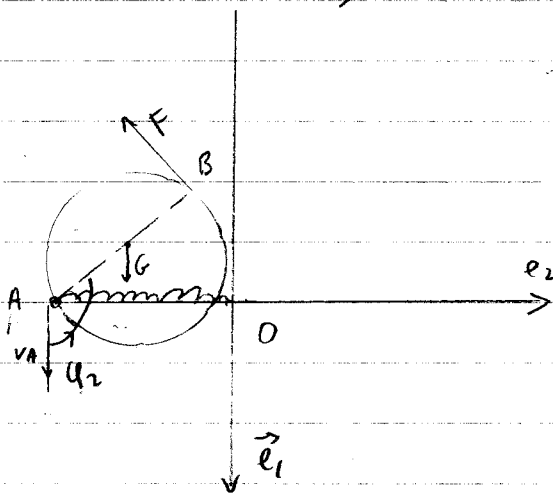
Ricapitolando:

se $\lambda = 1$, $\vec{q}_e^{(2)} = \left(\frac{u}{2}, 0\right)$, $V_A = -F = -\frac{mg}{2}$

se $\lambda < 1$, $\vec{q}_e^{(1)} = \left(\varphi_1, \frac{F}{C} \sqrt{1-\lambda^2}\right)$, $V_A = F\lambda - mg < 0$



$\vec{q}_e^{(2)} = \left(\varphi_2, x_2 = -\frac{F}{C} \sqrt{1-\lambda^2}\right)$, $V_A = F\lambda - mg < 0$



Scrivo le equazioni di Lagrange in forma non conservativa.
Calcolo, quindi, l'energia cinetica K del sistema.
Poiché il rigido non ha parti fissi, scrivo

$$K = \frac{1}{2} m \vec{v}_G^2 + \frac{1}{2} J_{Gz} \dot{\varphi}^2 \quad J_{Gz} = 2 I_2 = m r^2$$

$$(6.1) \quad \vec{v}_G = \vec{v}_A + \vec{\omega} \times (\vec{r}_G - \vec{r}_A) = \dot{\kappa} \vec{e}_2 + \dot{\varphi} \vec{e}_3 \times r (\cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2) =$$

$$= \dot{\kappa} \vec{e}_2 + \dot{\varphi} r (\cos \varphi \vec{e}_2 - \sin \varphi \vec{e}_1) =$$

$$= -r \dot{\varphi} \sin \varphi \vec{e}_1 + (\dot{\kappa} + r \dot{\varphi} \cos \varphi) \vec{e}_2$$

$$\vec{v}_G^2 = r^2 \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi + (\dot{\kappa} + r \dot{\varphi} \cos \varphi)^2 =$$

$$= r^2 \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi + \dot{\kappa}^2 + r^2 \dot{\varphi}^2 \cos^2 \varphi + 2 r \dot{\kappa} \dot{\varphi} \cos \varphi$$

$$= r^2 \dot{\varphi}^2 + \dot{\kappa}^2 + 2 r \dot{\kappa} \dot{\varphi} \cos \varphi$$

Dunque, l'energia cinetica vale

$$K = \frac{1}{2} m (\dot{\kappa}^2 + r^2 \dot{\varphi}^2 + 2 r \dot{\kappa} \dot{\varphi} \cos \varphi) + \frac{1}{2} m r^2 \dot{\varphi}^2$$

$$= \frac{1}{2} m (\dot{\kappa}^2 + 2 r^2 \dot{\varphi}^2 + 2 r \dot{\kappa} \dot{\varphi} \cos \varphi)$$

Scriviamo, ora, le EL.

17

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{x}} = m(\dot{x} + r \dot{\varphi} \cos \varphi); \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{x}} \right) = m(\ddot{x} + r \ddot{\varphi} \cos \varphi - r \dot{\varphi}^2 \sin \varphi)$$

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

$$(7.1) \quad m(\ddot{x} + r \ddot{\varphi} \cos \varphi - r \dot{\varphi}^2 \sin \varphi) \stackrel{(3.1)}{=} F \cos \varphi - c x$$

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} = m(2r\dot{\varphi} + r\dot{x}\cos\varphi); \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) = m(2r\ddot{\varphi} + r\ddot{x}\cos\varphi - r\dot{x}\dot{\varphi}\sin\varphi)$$

$$\frac{\partial K}{\partial \varphi} = -m r \dot{x} \dot{\varphi} \sin \varphi$$

$$(7.2) \quad m(2r\ddot{\varphi} + r\ddot{x}\cos\varphi - \cancel{r\dot{x}\dot{\varphi}\sin\varphi}) + m \cancel{r\dot{x}\dot{\varphi}\sin\varphi} \stackrel{(3.1)}{=} 2rF - mgr\sin\varphi$$

5) Il sistema NON è conservativo poiché, dalla (3.1) segue che

$$\frac{\partial Q_x}{\partial \varphi} = -F \sin \varphi \neq \frac{\partial Q_x}{\partial x} = 0$$

Cioè la sollecitazione attiva NON conserva l'energia potenziale.

6) Reazioni vincolari dinamiche in A

Utilizzo la I ECD proiettata lungo l'asse \vec{e}_1

$$\overset{(6.1)}{\rightarrow} R_A \cdot \vec{e}_1 = m \vec{a}_G \cdot \vec{e}_1$$

dove

$$\vec{a}_G = \overset{(6.1)}{\vec{v}_G} = -r (\ddot{\varphi} \sin \varphi + \dot{\varphi}^2 \cos \varphi) \vec{e}_1 + (\ddot{x} + r (\dot{\varphi} \cos \varphi - \dot{\varphi}^2 \sin \varphi)) \vec{e}_2$$

Quindi

$$V_A' + mg - F \sin \varphi = -m r (\ddot{\varphi} \sin \varphi + \dot{\varphi}^2 \cos \varphi)$$

cioè

$$V_A' = F \sin \varphi - mg - m r (\ddot{\varphi} \sin \varphi + \dot{\varphi}^2 \cos \varphi)$$