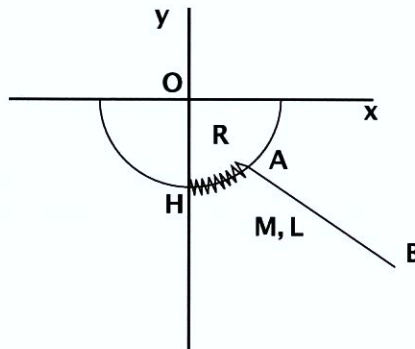


**Corso di Laurea Specialistica in Ingegneria Informatica e
dell'Automazione
Anno Accademico 2009/2010
Meccanica Razionale**

Nome
N. Matricola

Ancona, 22 gennaio 2010

1. (9 punti) Un'asta AB di massa M e lunghezza L si muove nel piano verticale $O(x, y)$, con l'estremo A vincolato a scorrere sulla semicirconferenza di centro l'origine e raggio R situata nel semipiano inferiore. L'estremo A è inoltre collegato da una molla rotazionale di costante $k > 0$ al punto H , intersezione della semicirconferenza con l'asse y . Scrivere le equazioni del moto del sistema utilizzando le equazioni di Lagrange.



2. (7 punti) Caratterizzare le configurazioni di un corpo rigido libero mediante il sistema di riferimento solidale e determinare così il numero di gradi di libertà.

② Sistema fisso $(\hat{i}, \hat{j}, \hat{k})$ $\hat{e}_1 = \alpha_1 \hat{i} + \beta_1 \hat{j} + \gamma_1 \hat{k}$
 Sistema solidale $(\hat{e}_1, \hat{e}_2, \hat{e}_3)$ $\hat{e}_2 = \dots$
 $\hat{e}_3 = \dots$

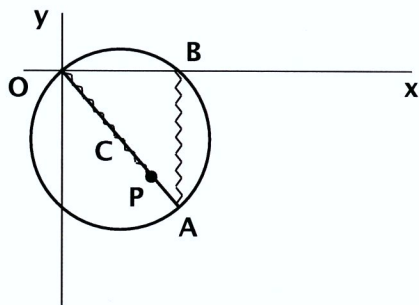
$\begin{pmatrix} \alpha_1 & \beta_1 & \gamma_1 \\ \alpha_2 & \beta_2 & \gamma_2 \\ \alpha_3 & \beta_3 & \gamma_3 \end{pmatrix}$ è una matrice ortogonale perché

$$\hat{e}_1 \cdot \hat{e}_1 = \hat{e}_2 \cdot \hat{e}_2 = \hat{e}_3 \cdot \hat{e}_3 = 1$$

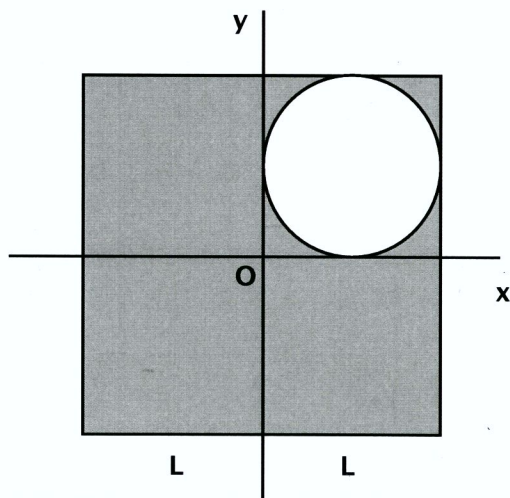
$$\hat{e}_1 \cdot \hat{e}_2 = \hat{e}_1 \cdot \hat{e}_3 = \hat{e}_2 \cdot \hat{e}_3 = 0$$

etc.

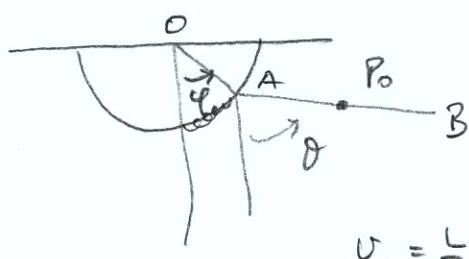
3. (9 punti) Un sistema piano è costituito da un disco omogeneo pesante di massa M e raggio R , appeso per un punto del bordo all'origine O di un piano cartesiano verticale $O(x, y)$. Un punto materiale pesante P di massa m è libero di scorrere lungo una scanalatura diametrale. Due molle di ugual costante elastica $k > 0$ collegano, rispettivamente, il punto P con O ed il punto A del bordo, diametralmente opposto ad O , con la sua proiezione verticale sull'asse x , B . Determinare le configurazioni di equilibrio e discuterne la stabilità.



4. (7 punti) Calcolare, nel sistema di riferimento solidale $O(x, y, z)$ mostrato in figura, la matrice d'inerzia della lamina piana di massa M mostrata in figura e costituita da un quadrato di lato $2L$ privato del cerchio inscritto nel quadrante destro superiore. L'asse z è perpendicolare al piano della lamina. Dire, sulla base delle simmetrie materiali, se la terna è principale d'inerzia e, in caso negativo, indicarne una con origine in O .



① $l=2$
 (φ, θ)



$$P_0 - O = P_0 - A + A - O = \frac{L}{2}(\hat{i} \cos \theta - \hat{j} \sin \theta) + R(\hat{i} \cos \varphi - \hat{j} \sin \varphi)$$

$$\underline{v}_0 = \frac{L}{2} \dot{\theta} (\hat{i} \sin \theta + \hat{j} \cos \theta) + R \dot{\varphi} (\hat{i} \sin \varphi + \hat{j} \cos \varphi)$$

$$T = \frac{1}{2} M v_0^2 + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{12} M L^2 \right) \dot{\theta}^2 = \frac{1}{2} M \left\{ \frac{L^2}{4} \dot{\theta}^2 + R^2 \dot{\varphi}^2 + LR \dot{\theta} \dot{\varphi} \cos(\theta - \varphi) \right\}$$

$$V = -Mg \left(\frac{L}{2} \cos \theta + R \cos \varphi \right) + \frac{1}{2} k \varphi^2 \quad \mathcal{L} = T - V$$

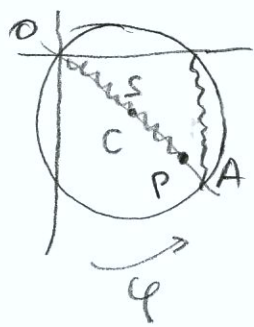
$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\varphi}} = MR^2 \dot{\varphi} + \frac{1}{2} MLR \dot{\theta} \cos(\theta - \varphi) \quad \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \varphi} = \frac{1}{2} MLR \dot{\theta} \sin(\theta - \varphi) - Mg R \sin \varphi - k \varphi$$

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\theta}} = M \frac{L^2}{4} \dot{\theta} + \frac{1}{2} MLR \dot{\varphi} \cos(\theta - \varphi) \quad \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \theta} = -\frac{1}{2} MLR \dot{\varphi} \sin(\theta - \varphi) - Mg \frac{L}{2} \sin \theta$$

$$\begin{cases} MR^2 \ddot{\varphi} + \frac{1}{2} MLR [\ddot{\theta} \cos(\theta - \varphi) - \dot{\theta}(\dot{\theta} - \dot{\varphi}) \sin(\theta - \varphi)] = \frac{1}{2} MLR \dot{\theta} \sin(\theta - \varphi) - Mg R \sin \varphi - k \varphi \\ \frac{ML^2}{4} \ddot{\theta} + \frac{1}{2} MLR [\dot{\varphi} \cos(\theta - \varphi) - \dot{\varphi}(\dot{\theta} - \dot{\varphi}) \sin(\theta - \varphi)] = -\frac{1}{2} MLR \dot{\varphi} \sin(\theta - \varphi) - Mg \frac{L}{2} \sin \theta \end{cases}$$

etc.

③ $l=2$
 (φ, s)



$$T = \frac{1}{2} I(O) \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} m \dot{P}^2 \quad (\text{non richiesta})$$

$$I(O) = \frac{1}{2} MR^2 + MR^2 = \frac{3}{2} MR^2$$

$$P - O = s (\hat{i} \cos \varphi - \hat{j} \sin \varphi)$$

$$\dot{P} = \dot{s} (\hat{i} \cos \varphi - \hat{j} \sin \varphi) + s \dot{\varphi} (\hat{i} \sin \varphi + \hat{j} \cos \varphi)$$

$$T = \frac{1}{2} \left(\frac{3}{2} MR^2 \right) \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} m (\dot{s}^2 + s^2 \dot{\varphi}^2) \quad (\text{non richiesta})$$

$$V = -g(MR + ms) \cos \varphi + \frac{1}{2} k s^2 + \frac{1}{2} (2R \cos \varphi)^2$$

$$\frac{\partial V}{\partial \varphi} = g(MR + ms) \sin \varphi - 2R^2 \cos \varphi \sin \varphi \quad \frac{\partial V}{\partial s} = -mg \cos \varphi + ks$$

$$V_{\varphi\varphi} = g(MR + ms) \cos \varphi - 2R^2 \cos 2\varphi \quad V_{ss} = k$$

$$V_{s\varphi} = mg \sin \varphi$$

$$\begin{cases} ks - mg \cos \varphi = 0 \\ m \sin \varphi \left\{ g(MR + s) - 2R^2 \cos \varphi \right\} = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} s = \frac{mg}{k} \cos \varphi \\ m \sin \varphi \left\{ \left(\frac{mg^2}{k} - 2R^2 \right) \cos \varphi + MgR \right\} = 0 \end{cases}$$

① $m \sin \varphi = 0 \quad \varphi = \begin{cases} 0 \\ \pi \end{cases} \quad s = \begin{cases} mg/k \\ -mg/k \end{cases}$ non acc. $\vec{T}_2 = \left(0, \frac{mg}{k} \right)$

② $\cos \varphi = \frac{MgR}{2R^2 - \frac{mg^2}{k}} = \frac{MgkR}{2kR^2 - mg^2}$

cond. $\left| \frac{MgkR}{2kR^2 - mg^2} \right| \leq 1$

$$\varphi_0 = \cos^{-1} \frac{MgkR}{2kR^2 - mg^2}$$

$$\vec{T}_2 = (\varphi_0, s_0) \quad \vec{T}_3 = (-\varphi_0, s_0)$$

$$s_0 = \frac{mMg^2 R}{2kR^2 - mg^2}$$

$$\vec{T}_1 \rightarrow \begin{pmatrix} g(MR + \frac{m^2 g}{k}) - 2R^2 & 0 \\ 0 & k \end{pmatrix}$$

stable $\Leftrightarrow g(MR + \frac{m^2 g}{k}) - 2R^2 > 0$

etc.

④ Quadrato $I_{33} = \frac{2}{3} m_a L^2 \quad I_{11} = I_{22} = \frac{1}{3} m_a L^2 \quad I_{12} = 0$

Cerchio $I_{11} = \frac{1}{16} m_c L^2 + m_c \frac{L^2}{4} = \frac{5}{16} m_c L^2 = I_{22}$

$$I_{33} = \frac{5}{8} m_c L^2 \quad I_{12} = -m_c \frac{L^2}{4}$$

$$\begin{cases} m_a - m_c = M \\ \frac{m_a}{m_c} = \frac{16}{\tilde{m}} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} m_c = \frac{\tilde{m}}{16 - \tilde{m}} M \\ m_a = \frac{16}{16 - \tilde{m}} M \end{cases}$$

Totale $I_{11} = \frac{1}{3} m_a L^2 - \frac{1}{16} m_c L^2 = \frac{M}{16 - \tilde{m}} \left(\frac{16}{3} - \frac{\tilde{m}}{16} \right) L^2 = I_{22}$

$$I_{33} = I_{11} + I_{22} \quad I_{12} = -\frac{1}{4} \frac{\tilde{m}}{16 - \tilde{m}} M L^2$$