

Soluzione della prova scritta di Meccanica Analitica del 10 luglio 2015 a cura di Sara Mastaglio

1) Innanzitutto indichiamo con G_1 e G_2 i baricentri delle aste AB e BC e scegliamo come parametri lagrangiani

$$\xi := x_A \in \mathbb{R} \quad \text{e} \quad \vartheta := y^- \widehat{AB} \in [0, 2\pi).$$

Calcoliamo i vettori principali

$$(A - O) = \xi \mathbf{e}_1$$

$$(G_1 - O) = (\xi + l \sin \vartheta) \mathbf{e}_1 - l \cos \vartheta \mathbf{e}_2$$

$$(G_2 - O) = (\xi + 2l \sin \vartheta + l \cos \vartheta) \mathbf{e}_1 + (l \sin \vartheta - 2l \cos \vartheta) \mathbf{e}_2.$$

1. Per determinare le posizioni di equilibrio calcoliamo innanzitutto il potenziale:

$$U = -mgy_{G_1} - mgy_{G_2} - \frac{k}{2} |A - C|^2 = 3mgl \cos \vartheta - mgl \sin \vartheta - \frac{k}{2} \xi^2 + c.$$

Le posizioni di equilibrio sono date da

$$\begin{cases} \frac{\partial U}{\partial \xi} = -k\xi = 0 \\ \frac{\partial U}{\partial \vartheta} = -3mgl \sin \vartheta - mgl \cos \vartheta = 0 \end{cases},$$

dalla prima troviamo subito $\xi = 0$, mentre dalla seconda troviamo $\operatorname{tg} \vartheta = -\frac{1}{3}$ da cui

$$\vartheta = -\operatorname{arctg} \left(\frac{1}{3} \right) \quad \text{e} \quad \vartheta = \pi - \operatorname{arctg} \left(\frac{1}{3} \right);$$

otteniamo quindi le due posizioni di equilibrio

$$P_1 \left(0, -\operatorname{arctg} \left(\frac{1}{3} \right) \right) \quad \text{e} \quad P_2 \left(0, \pi - \operatorname{arctg} \left(\frac{1}{3} \right) \right).$$

Per il calcolo della stabilità determiniamo l'hessiano:

$$\frac{\partial^2 U}{\partial \xi^2} = -k, \quad \frac{\partial^2 U}{\partial \xi \partial \vartheta} = 0, \quad \frac{\partial^2 U}{\partial \vartheta^2} = -3mgl \cos \vartheta + mgl \sin \vartheta,$$

quindi

$$\mathcal{H}(\xi, \vartheta) = \begin{bmatrix} -k & 0 \\ 0 & -3mgl \cos \vartheta + mgl \sin \vartheta \end{bmatrix}.$$

Ora valutiamo l'hessiano nelle posizioni di equilibrio:

$$\mathcal{H}(P_1) = \begin{bmatrix} -k & 0 \\ 0 & -\sqrt{10}mg\ell \end{bmatrix}$$

quindi, dato che i due autovalori sono entrambi negativi, la posizione P_1 è di equilibrio stabile;

$$\mathcal{H}(P_2) = \begin{bmatrix} -k & 0 \\ 0 & \sqrt{10}mg\ell \end{bmatrix}$$

quindi, dato che ho un autovalore positivo e uno negativo, la posizione P_2 è di equilibrio instabile.

2. L'energia cinetica è

$$K = \frac{1}{2}mv_{G_1}^2 + \frac{1}{2}\boldsymbol{\omega}_1 \cdot \mathbf{J}_{G_1}\boldsymbol{\omega}_1 + \frac{1}{2}mv_{G_2}^2 + \frac{1}{2}\boldsymbol{\omega}_2 \cdot \mathbf{J}_{G_2}\boldsymbol{\omega}_2$$

con $\boldsymbol{\omega}_1 = \boldsymbol{\omega}_2 = \dot{\vartheta}\mathbf{e}_3$; per un opportuno sistema di riferimento, tenuto conto che le aste misurano 2ℓ sia ha

$$\mathbf{J}_{G_1} = \mathbf{J}_{G_2} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{m\ell^2}{3} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{m\ell^2}{3} \end{bmatrix}$$

e

$$\mathbf{v}_{G_1} = (\dot{\xi} + l\dot{\vartheta} \cos \vartheta) \mathbf{e}_1 + l\dot{\vartheta} \sin \vartheta \mathbf{e}_2$$

$$\mathbf{v}_{G_2} = (\dot{\xi} + 2l\dot{\vartheta} \cos \vartheta - l\dot{\vartheta} \sin \vartheta) \mathbf{e}_1 + (l\dot{\vartheta} \cos \vartheta + 2l\dot{\vartheta} \sin \vartheta) \mathbf{e}_2;$$

dopo un po' di conti l'energia cinetica risulta

$$K = \frac{m}{2} \left(2\dot{\xi}^2 + \frac{20}{3}\ell^2\dot{\vartheta}^2 + 2l\dot{\xi}\dot{\vartheta} (3 \cos \vartheta - \sin \vartheta) \right)$$

3. Per determinare le pulsazioni delle piccole oscillazioni attorno alla posizione di equilibrio stabile P_1 dobbiamo calcolare

$$\det(\omega^2 \mathbf{J}(\bar{\mathbf{q}}) + \mathcal{H}(\bar{\mathbf{q}})) = 0,$$

con $\bar{\mathbf{q}} = \left(0, -\arctg\left(\frac{1}{3}\right) \right)$. Calcoliamo $\mathbf{J}(\bar{\mathbf{q}})$:

$$\mathbf{J}(\bar{\mathbf{q}}) = \begin{bmatrix} 2m & m\ell(3 \cos \vartheta - \sin \vartheta) \\ m\ell(3 \cos \vartheta - \sin \vartheta) & \frac{20}{3}m\ell^2 \end{bmatrix}$$

quindi calcolata nella posizione di equilibrio stabile diventa

$$J(\bar{\mathbf{q}}) = \begin{bmatrix} 2m & \sqrt{10}ml \\ \sqrt{10}ml & \frac{20}{3}m\ell^2 \end{bmatrix};$$

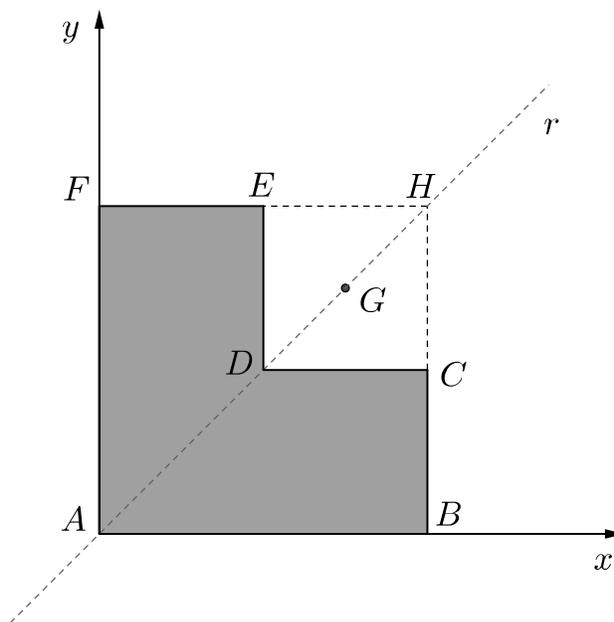
dato che $\mathcal{H}(\bar{\mathbf{q}})$ è già stata determinata per lo studio della stabilità, possiamo subito calcolare

$$\det \begin{bmatrix} 2m\omega^2 - k & \sqrt{10}m\ell\omega^2 \\ \sqrt{10}m\ell\omega^2 & \frac{20}{3}m\ell^2\omega^2 - \sqrt{10}mgl \end{bmatrix} = 0.$$

Quindi le pulsazioni delle piccole oscillazioni attorno alla posizione di equilibrio stabile sono soluzioni dell'equazione

$$\frac{10}{3}m^2\ell^2\omega^4 - \left(2\sqrt{10}m^2gl + \frac{20}{3}m\ell^2k\right)\omega^2 + \sqrt{10}mglk = 0.$$

2) Per calcolare la matrice d'inerzia della lamina L consideriamo la differenza tra la matrice d'inerzia



della lamina quadrata piena $ABHF$ (che chiameremo P) e quella della lamina quadrata vuota $DCHE$ (che chiameremo V) entrambe rispetto al sistema di riferimento $Axyz$ indicato in figura.

Cominciamo con il calcolo delle masse delle lamine P e V . La lamina P ha massa $m_P = 4\ell^2\rho$, mentre la lamina V ha massa $m_V = \ell^2\rho$, dove ρ è la densità di massa. Per l'additività delle masse la lamina L , che ha massa m , è data da

$$m = m_P - m_V = \rho(4\ell^2 - \ell^2)$$

da cui si può ricavare la densità di massa

$$\rho = \frac{m}{3\ell^2};$$

sostituendo ρ nelle espressioni di m_P e m_V otteniamo

$$m_P = \frac{4}{3}m, \quad m_V = \frac{m}{3}.$$

La matrice d'inerzia della lamina P rispetto al punto A , tenuto conto che la lamina quadrata ha lato 2ℓ , è

$$J_A^P = \begin{bmatrix} \frac{16}{9}m\ell^2 & -\frac{4}{3}m\ell^2 & 0 \\ -\frac{4}{3}m\ell^2 & \frac{16}{9}m\ell^2 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{32}{9}m\ell^2 \end{bmatrix},$$

La matrice d'inerzia della lamina V rispetto al punto G è

$$J_G^V = \begin{bmatrix} \frac{m\ell^2}{36} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{m\ell^2}{36} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{m\ell^2}{18} \end{bmatrix}$$

quindi, rispetto al punto A , utilizzando Huygens-Steiner, è

$$J_A^V = \begin{bmatrix} \frac{m\ell^2}{36} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{m\ell^2}{36} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{m\ell^2}{18} \end{bmatrix} + \frac{m}{3} \begin{bmatrix} \frac{9}{4}\ell^2 & -\frac{9}{4}\ell^2 & 0 \\ -\frac{9}{4}\ell^2 & \frac{9}{4}\ell^2 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{9}{2}\ell^2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{7}{9}m\ell^2 & -\frac{3}{4}m\ell^2 & 0 \\ -\frac{3}{4}m\ell^2 & \frac{7}{9}m\ell^2 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{14}{9}m\ell^2 \end{bmatrix}.$$

La matrice d'inerzia cercata è quindi data dalla differenza $J_A^P - J_A^V$:

$$\mathbf{J}_A^L = \begin{bmatrix} m\ell^2 & -\frac{7}{12}m\ell^2 & 0 \\ -\frac{7}{12}m\ell^2 & m\ell^2 & 0 \\ 0 & 0 & 2m\ell^2 \end{bmatrix}. \quad (0.1)$$

Infine, il momento d'inerzia della lamina rispetto alla retta r è dato da $J_r = \mathbf{r} \cdot \mathbf{J}_A^L \mathbf{r}$ con \mathbf{r} il versore dell'asse r ; essendo $B\hat{A}D = \frac{\pi}{4}$, il versore risulta $\mathbf{r} = \left[\frac{\sqrt{2}}{2}, \frac{\sqrt{2}}{2}, 0 \right]^T$ e quindi il momento d'inerzia, dopo alcuni conti è

$$J_r = \frac{5}{12}m\ell^2.$$