

**Prova Scritta di Sistemi Dinamici**  
**29 - 05 - 2015**

*Primo esercizio*

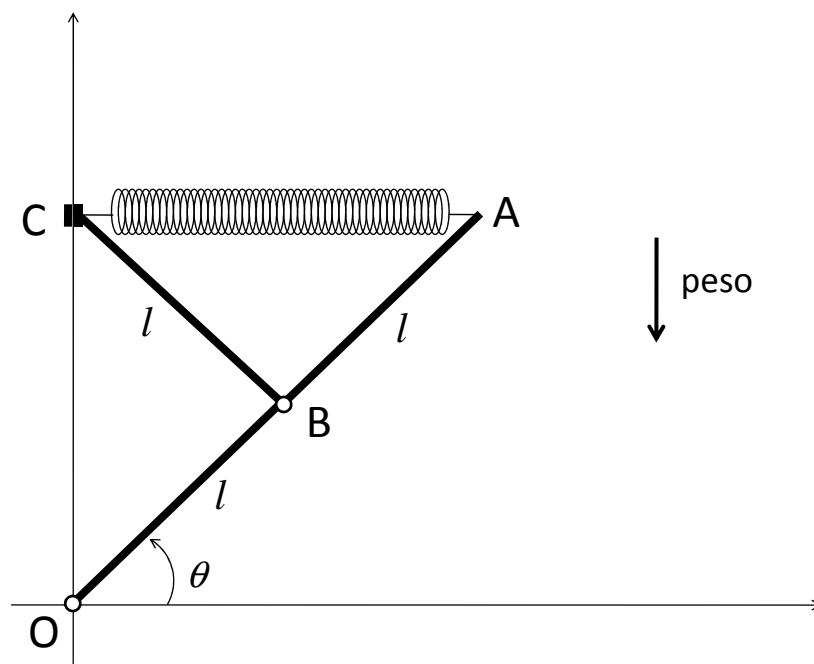
E' data la superficie ottenuta ruotando attorno all'asse  $z$ , la curva di equazione  $z = \cosh x$ . Un punto materiale  $P$  di massa unitaria, è vincolato a muoversi senza attrito su tale superficie. Il punto  $P$  è soggetto alla forza peso  $-g\mathbf{e}_z$ ,

- ( a ). Si scrivano le equazioni del moto.
- ( b ). Determinare se esistono soluzioni in cui  $z$  rimane costante durante il moto.
- ( c ). Calcolare la reazione vincolare durante il moto del caso (b).

*Secondo esercizio*

Sono date due sbarrette  $OA$  e  $BC$  le cui lunghezze sono rispettivamente  $2l$  e  $l$ . Le due sbarrette hanno ugual massa  $m$ . La sbarretta  $OA$  ha l'estremo  $O$  incernierato in un punto fisso del piano. L'estremo  $B$  di  $BC$  è incernierato sul punto di mezzo della sbarretta  $OA$ , e l'estremo  $C$  è vincolato a scorrere senza attrito sulla retta verticale passante per  $O$  (v. figura). Una molla di costante elastica  $k$ , avente massa e lunghezza a riposo trascurabili, collega gli estremi  $C$  ed  $A$ . Si prenda come parametro lagrangiano l'angolo  $\theta$ ,  $\theta \in [-\pi, \pi)$ , che  $OA$  forma con l'asse orizzontale, e si consideri  $\theta > 0$  per rotazioni antiorarie. La forza peso è diretta come in figura e tutti gli attriti sono trascurabili.

- ( a ). Determinare le configurazioni di equilibrio e la loro stabilità in funzione del parametro  $\beta = \frac{5mg}{8kl}$ .
- ( b ). Calcolare, in corrispondenza della generica configurazione di equilibrio  $\theta_{eq}$ , la reazione vincolare nel punto  $C$ .
- ( c ). Supponendo di rimuovere la molla, si calcoli la velocità  $\mathbf{v}_A$  del punto  $A$  quando  $OA$  è verticale, con  $A$  sotto  $O$ , nel caso in cui il sistema è lasciato andare da fermo dalla configurazione corrispondente a  $\theta = 0$ .



## SVOLGIMENTO

*Primo esercizio*

(a). La superficie è una superficie di rotazione e quindi può essere espressa in termini dei parametri  $r \in [0, +\infty)$ ,  $\theta \in [-\pi, +\pi)$ ,

$$\begin{cases} x(r, \phi) = r \cos \phi, \\ y(r, \phi) = r \sin \phi, \\ z(r, \phi) = \cosh \sqrt{x^2 + y^2} = \cosh r. \end{cases} \quad (1)$$

I vettori della base locale sono

$$\mathbf{u}_r = \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \\ \sinh r \end{pmatrix}, \quad \mathbf{u}_\phi = \begin{pmatrix} -r \sin \phi \\ r \cos \phi \\ 0 \end{pmatrix},$$

con  $\mathbf{u}_r \cdot \mathbf{u}_\phi = 0$ ,  $|\mathbf{u}_r|^2 = 1 + \sinh^2 r$ ,  $|\mathbf{u}_\phi|^2 = r^2$ . L'energia cinetica è dunque

$$\begin{aligned} T &= \frac{1}{2} \begin{pmatrix} \dot{r} & \dot{\phi} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 + \sinh^2 r & 0 \\ 0 & r^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{r} \\ \dot{\phi} \end{pmatrix} \\ &= \frac{1}{2} \left[ (1 + \sinh^2 r) \dot{r}^2 + r^2 \dot{\phi}^2 \right], \end{aligned}$$

mentre l'energia potenziale  $V = g$  ("quota di  $P$ ")  $= g \cosh r$ . La funzione di Lagrange è

$$\mathcal{L} = \frac{1}{2} \left[ (1 + \sinh^2 r) \dot{r}^2 + r^2 \dot{\phi}^2 \right] - g \cosh r.$$

Per quanto riguarda l'equazione di moto, osserviamo subito che  $\phi$  è ciclica,

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\phi}} \right) = 0, \quad \Rightarrow \quad \dot{\phi} = \frac{A}{r^2}, \quad (2)$$

con  $A$  costante (da determinarsi in base alle condizioni iniziali). L'equazione per  $r$  è invece

$$\frac{d}{dt} \left[ (1 + \sinh^2 r) \dot{r} \right] - \left( \sinh r \cosh r r \dot{r}^2 + r \dot{\phi}^2 - g \sinh r \right) = 0,$$

ovvero

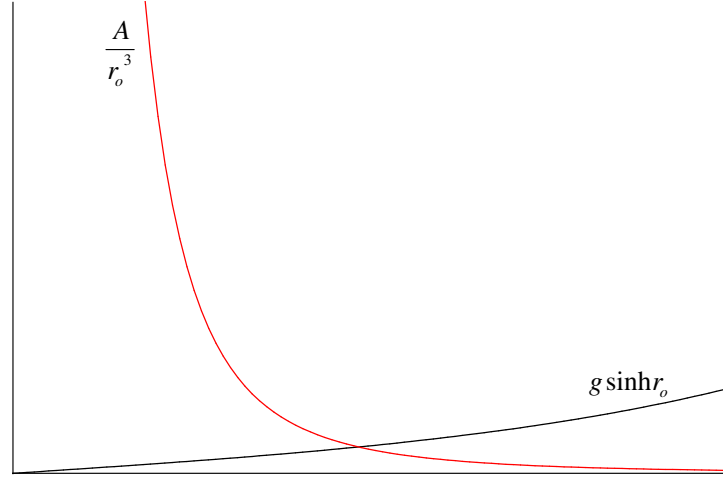
$$\frac{d}{dt} \left[ (1 + \sinh^2 r) \dot{r} \right] - \sinh r \cosh r r \dot{r}^2 - \frac{A^2}{r^3} + g \sinh r = 0. \quad (3)$$

(b). La condizione  $z(t) = z_o = \text{cost.}$ , equivale alla condizione  $r(t) = r_o = \text{costante}$ . Dobbiamo quindi analizzarle se possono esistere tali soluzioni, e, in caso affermativo determinarne il numero. Se  $r(t) = r_o$ , dalla (2) otteniamo

$$\dot{\phi} = \frac{A}{r_o^2} = \text{costante}, \quad \Rightarrow \quad \phi(t) = \omega t + \phi(0), \quad (4)$$

con  $\omega = \frac{A}{r_o^2}$ . Dalla (3) si ha

$$\frac{A^2}{r_o^3} - g \sinh r_o = 0, \quad \Leftrightarrow \quad \frac{A^2}{r_o^3} = g \sinh r_o. \quad (5)$$



Quindi se  $A = 0$ , perchè  $\dot{\phi} = 0$ , l'unica soluzione  $z = \text{cost.}$ , è  $z = 1$ , corrispondente a  $r_o = 0$ . Il punto  $P$  sta fermo in  $r = 0$ . Se  $A \neq 0$ , l'equazione (5) ammette una ed una sola soluzione per  $r_o > 0$ , come mostrato dalla figura.

(c). Se  $A = 0$ , allora banalmente la reazione vincolare è  $\mathbf{R} = g\mathbf{e}_z$ , tale da bilanciare esattamente la forza peso. Supponiamo allora  $A \neq 0$ . Sia  $r_o$  la soluzione della (5), mentre  $\phi(t)$  è dato dalla (4) dove, per semplicità, si considera  $\phi(0) = 0$ . La superficie possiamo leggerla come

$$f(x, y, z) = z - \cosh \sqrt{x^2 + y^2},$$

in modo che

$$\begin{aligned} \nabla f &= -\frac{x}{\sqrt{x^2 + y^2}} \sinh \sqrt{x^2 + y^2} \mathbf{e}_x - \frac{y}{\sqrt{x^2 + y^2}} \sinh \sqrt{x^2 + y^2} \mathbf{e}_y + \mathbf{e}_z, \\ &= -\cos \phi \sinh r \mathbf{e}_x - \sin \phi \sinh r \mathbf{e}_y + \mathbf{e}_z \end{aligned}$$

$$|\nabla f|^2 = 1 + \sinh^2 r = \cosh^2 r.$$

La reazione vincolare è dunque  $\mathbf{R} = \lambda \nabla f$ , dove

$$\lambda = \frac{[\ddot{\mathbf{x}} - (-g\mathbf{e}_z)] \cdot \nabla f}{|\nabla f|^2}$$

Dalla (1) si ha

$$\begin{cases} x = r_o \cos \omega t, \\ y = r_o \sin \omega t, \\ z = \cosh r_o. \end{cases} \quad \begin{cases} \ddot{x} = -\omega^2 x, \\ \ddot{y} = -\omega^2 y, \\ \ddot{z} = 0. \end{cases}$$

e quindi  $\ddot{\mathbf{x}} \cdot \nabla f = \omega^2 r_o \sinh r_o$ , mentre  $g\mathbf{e}_z \cdot \nabla f = g$ , da cui otteniamo

$$\lambda = \frac{\omega^2 r_o \sinh r_o + g}{\cosh^2 r_o},$$

e

$$\mathbf{R} = - \left( \frac{\omega^2 r_o \sinh r_o + g}{\cosh^2 r_o} \right) (\cos \omega t \sinh r_o \mathbf{e}_x + \sin \omega t \sinh r_o \mathbf{e}_y - \mathbf{e}_z).$$

*Secondo esercizio*

( a ). Cominciamo col determinare le posizioni dei punti d'interesse del sistema

$$(B - O) = l \cos \theta \mathbf{e}_x + l \sin \theta \mathbf{e}_y, \quad (6)$$

$$(A - O) = 2l \cos \theta \mathbf{e}_x + 2l \sin \theta \mathbf{e}_y, \quad (7)$$

$$(C - O) = 2l \sin \theta \mathbf{e}_y,$$

$$(A - C) = (A - O) - (C - O) = 2l \cos \theta \mathbf{e}_x,$$

$$(D - O) = \frac{l}{2} \cos \theta \mathbf{e}_x + \frac{3l}{2} \sin \theta \mathbf{e}_y.$$

dove  $D$  è il C.M. dell'asta  $BC$ . L'energia potenziale è dunque

$$\begin{aligned} V &= V_{molla} + V_{peso \ OA} + V_{peso \ BC} \\ &= \frac{k}{2} |A - C|^2 + mg \frac{3l}{2} \sin \theta + mgl \sin \theta \\ &= 2kl^2 \cos^2 \theta + \frac{5}{2} mgl \sin \theta, \end{aligned}$$

dal momento che  $B$  coincide col C.M. dell'asta  $OA$ . Le posizioni di equilibrio si determinano risolvendo  $\frac{dV}{d\theta}$ , cioè

$$V'(\theta) = 4kl^2 \cos \theta [\beta - \sin \theta],$$

dove  $\beta = \frac{5mg}{8kl}$ . La stabilità si determina invece analizzando il segno di

$$V''(\theta) = -4kl^2 (\beta \sin \theta - \sin^2 \theta + \cos^2 \theta) = -4kl^2 (\beta \sin \theta + 1 - 2 \sin^2 \theta)$$

Abbiamo quindi i seguenti casi:

- $\beta > 1$ . Le configurazioni di equilibrio sono  $\theta = \pm \frac{\pi}{2}$ . In particolare

$$V''\left(-\frac{\pi}{2}\right) = 4kl^2 (\beta + 1) > 0, \Rightarrow \theta = -\frac{\pi}{2}, \text{ stabile,}$$

$$V''\left(\frac{\pi}{2}\right) = -4kl^2 (\beta - 1) < 0, \Rightarrow \theta = \frac{\pi}{2}, \text{ instabile.}$$

- $\beta < 1$ . Le configurazioni di equilibrio sono  $\theta = \pm \frac{\pi}{2}$ , oltre a

$$\theta_1 = \arcsin \beta, \quad \text{e} \quad \theta_2 = \frac{\pi}{2} + \arcsin \beta,$$

dove  $\theta_1 \in (0, \pi/2)$ . Abbiamo

$$V''\left(-\frac{\pi}{2}\right) = -4kl^2 (\beta + 1) > 0, \Rightarrow \theta = -\frac{\pi}{2}, \text{ stabile,}$$

$$V''(\theta_1) = -4kl^2 (1 - \beta^2) < 0, \Rightarrow \theta = \theta_1, \text{ instabile,}$$

$$V''\left(\frac{\pi}{2}\right) = -4kl^2 (\beta - 1) > 0, \Rightarrow \theta = \frac{\pi}{2}, \text{ stabile,}$$

$$V''(\theta_2) = -4kl^2 (1 - \beta^2) < 0, \Rightarrow \theta = \theta_2, \text{ instabile.}$$

( b ). Poiché il vincolo è liscio, la reazione vincolare in  $C$  è  $\mathbf{R} = R \mathbf{e}_x$ , con  $R$  incognita. Scriviamo dunque la seconda equazione cardinale con centro di riduzione  $B$ . Abbiamo

$$(C - B) \wedge (R \mathbf{e}_x + \mathbf{F}_{molla}) + (D - B) \wedge (-mg\mathbf{e}_y) = 0,$$

dove  $D$  è il punto di mezzo dell'asta  $BC$ . Quindi, siccome  $(D - B) = \frac{1}{2}(C - B)$ , e

$$\mathbf{F}_{molla} = 2kl \cos \theta_{eq} \mathbf{e}_x,$$

scriveremo

$$(C - B) \wedge \left[ (R + 2kl \cos \theta_{eq}) \mathbf{e}_x - \frac{mg}{2} \mathbf{e}_y \right] = 0,$$

con  $(C - B) = -l \cos \theta_{eq} \mathbf{e}_x + l \sin \theta_{eq} \mathbf{e}_y$ . Si ottiene dunque

$$R = \frac{mg \cos \theta_{eq}}{2 \sin \theta_{eq}} - 2kl \cos \theta_{eq}. \quad (8)$$

Un'altra strada per determinare  $\mathbf{R}$  è quella di scrivere la seconda equazione cardinale per il sistema delle due aste, considerando  $O$  come centro di riduzione. In tal caso le uniche forze esterne sono i pesi delle due aste, applicati in  $B$  e in  $D$ , e la forza  $\mathbf{R}$ . In tal caso la forza della molla è una forza interna e quindi non compare nella seconda equazione cardinale. Abbiamo

$$(C - O) \wedge (R\mathbf{e}_x) + (D - O) \wedge (-mg\mathbf{e}_y) + (B - O) \wedge (-mg\mathbf{e}_y) = 0,$$

da cui otteniamo

$$R = -\frac{3}{4}mg \frac{\cos \theta_{eq}}{\sin \theta_{eq}}. \quad (9)$$

Notiamo infine che la (8) e la (9) non sono in contraddizione. Infatti uguagliandole si ottiene

$$-\frac{3}{4}mg \frac{\cos \theta_{eq}}{\sin \theta_{eq}} = \frac{mg \cos \theta_{eq}}{2 \sin \theta_{eq}} - 2kl \cos \theta_{eq}, \quad \Leftrightarrow \quad \underbrace{\left( \frac{5mg}{8kl} \right)}_{\beta} \frac{\cos \theta_{eq}}{\sin \theta_{eq}} = \cos \theta_{eq},$$

che è appunto verificata quando  $\theta_{eq} = \pm \frac{\pi}{2}$ , oppure  $\sin \theta_{eq} = \beta$ .

( c ). Per calcolare  $\mathbf{v}_A$  applichiamo la formula fondamentale dei moti rigidi

$$\mathbf{v}_A = \underbrace{\mathbf{v}_O}_{=0} + \dot{\theta} \mathbf{e}_z \wedge (A - O),$$

oppure deriviamo rispetto al tempo la (7)

$$\mathbf{v}_A = (\dot{A} - \dot{O}) = -2l\dot{\theta} \sin \theta \mathbf{e}_x + 2l\dot{\theta} \cos \theta \mathbf{e}_y.$$

Evidentemente  $\dot{\theta}$  è incognita e deve essere calcolata quando la sbarretta è verticale, cioè quando  $\theta = -\frac{\pi}{2}$ . A tal scopo, osserviamo che l'Hamiltoniana  $H = T + V$ , è conservata. Quindi

$$H \left( \theta = 0, \dot{\theta} = 0 \right) = H \left( \theta = -\frac{\pi}{2}, \dot{\theta} \right).$$

Dobbiamo allora determinare  $T$ ,

$$T = \underbrace{\frac{1}{2}I_{OA}(O)\dot{\theta}^2}_{T_{OA}} + \underbrace{\left( \frac{m}{2}(\dot{D} - \dot{O})^2 + \frac{1}{2}I_{BC}(D)\omega_{BC}^2 \right)}_{T_{BC}}, \quad (10)$$

dove  $\omega_{BC}$ , è la velocità angolare dell'asta  $BC$ , che ovviamente deve essere determinata. Sfruttando la formula dei moti rigidi abbiamo

$$\mathbf{v}_B = (\dot{C} - O) + \omega_{BC} \mathbf{e}_z \wedge (B - C) .$$

Del resto, dalla (6), si ha

$$\mathbf{v}_B = (\dot{B} - O) = -l\dot{\theta} \sin \theta \mathbf{e}_x + l\dot{\theta} \cos \theta \mathbf{e}_y .$$

Quindi dall'uguaglianza

$$-l\dot{\theta} \sin \theta \mathbf{e}_x + l\dot{\theta} \cos \theta \mathbf{e}_y = (\dot{C} - O) + \omega_{BC} \mathbf{e}_z \wedge (B - C) ,$$

si ricava  $\omega_{BC}$ . In particolare, siccome  $(\dot{C} - O) = 2l\dot{\theta} \cos \theta \mathbf{e}_y$ , e  $(B - C) = (B - O) - (C - O)$ , si ottiene

$$\omega_{BC} = -\dot{\theta} .$$

Tornando adesso alla (10), abbiamo

$$I_{OA}(O) = \frac{1}{12} m (2l)^2 + ml^2 = \frac{4}{3} ml^2 ,$$

$$(\dot{D} - O)^2 = l^2 \left( \frac{1}{4} - 2 \cos^2 \theta \right) \dot{\theta}^2 ,$$

per cui  $T = ml^2 \left( \frac{5}{6} - \cos^2 \theta \right) \dot{\theta}^2$ . L'Hamiltoniana è quindi

$$H = ml^2 \left( \frac{5}{6} - \cos^2 \theta \right) \dot{\theta}^2 + \frac{5}{2} mgl \sin \theta .$$

Tenendo conto del fatto  $H = 0$  nella configurazione iniziale (il sistema è orizzontale e  $\dot{\theta} = 0$ ), abbiamo  $H \left( \theta = -\frac{\pi}{2}, \dot{\theta} \right) = 0$ ,

da cui ricaviamo  $\dot{\theta} = -\sqrt{\frac{3g}{l}}$  (il segno  $-$  è dovuto al fatto che la rotazione avviene in senso orario). Possiamo dunque calcolare  $\mathbf{v}_A$ , ottenendo

$$\mathbf{v}_A = -\sqrt{\frac{3g}{l}} \mathbf{e}_z \wedge (-2l \mathbf{e}_y) = -2\sqrt{3gl} \mathbf{e}_x .$$