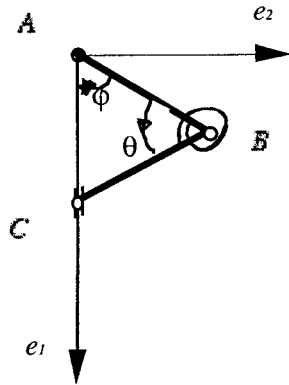


# Compito di Meccanica Razionale

Trieste, 18 gennaio 2010

(G. Tondo)



Si consideri il sistema articolato di figura costituito dalle aste omogenee  $AB$  e  $BC$ , di lunghezza  $l$  e massa  $m$ , incerniate in  $B$  e vincolate in  $A$  e in  $C$  su un piano **verticale** (vincoli lisci e bilateri). Il sistema è soggetto al peso proprio delle aste e alla **coppia** di richiamo della molla a spirale fissata in  $B$ , di costante elastica  $c$  e modulo  $|M| = c|\theta|$ , dove  $\theta$  è l'angolo in  $B$ , di apertura tra le due aste.

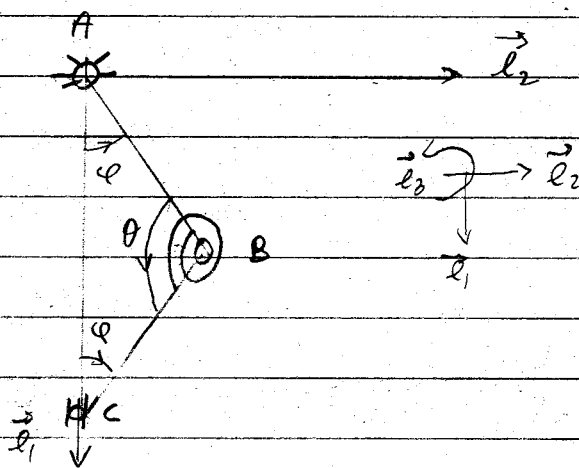
## STATICA.

- 1) Dimostrare che se  $-\pi < \varphi \leq \pi$ , per qualunque valore del parametro  $\lambda = mgl/c$ , esiste un'unica configurazione di equilibrio  $\varphi_e$ , tale che  $0 < \varphi_e < \pi/2$  ;
- 2) dimostrare che  $\varphi_e$  è sempre stabile;
- 3) calcolare le reazioni vincolari esterne in  $A$  e in  $C$  nella configurazione di equilibrio.

## DINAMICA.

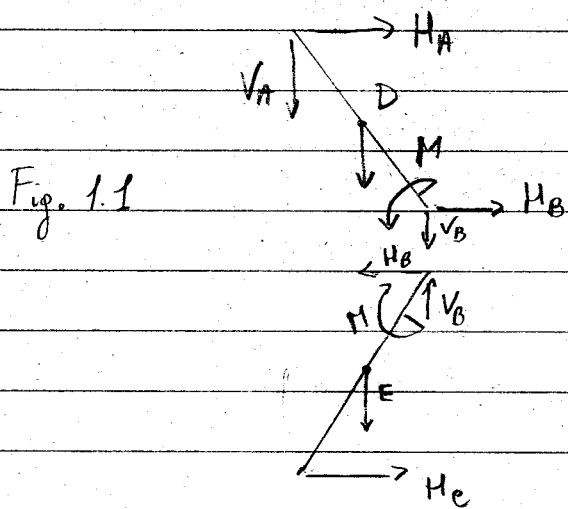
- 4) scrivere un' equazione differenziale pura di moto;
- 5) dire se l'energia meccanica è un integrale primo di moto e, in caso affermativo, calcolarla assegnate le condizioni iniziali  $\varphi(0) = 0$ ,  $\dot{\varphi}(0) = 0$  ;
- 6) calcolare le reazioni vincolari esterne in  $A$  e in  $C$  durante il moto in funzione di  $\varphi$ , a partire dalle condizioni iniziali del punto 5).

Analisi cinematica: il modello è un sistema biella-manovella, quindi ha 1 g.l. Scegliamo come coordinata libera l'angolo  $-\bar{u} < \varphi \leq \bar{u}$



Statica

La sollecitazione esterna è dovuta al peso proprio e alle forze di reazione vincolare in A e in C. La sollecitazione interna è data dalle coppie esercitate dalla molla a spirale e dalle forze di reazione in B. Vale il seguente diagramma



$M = c\theta$

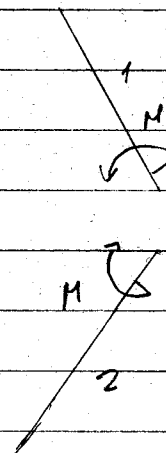
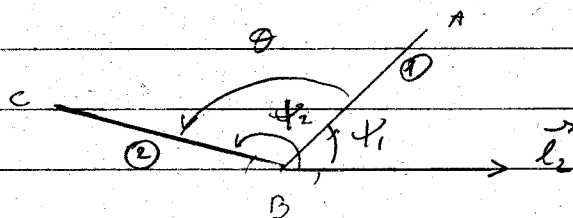


Fig. 1.2

Dimostriamo che la sollecitazione della molla a spirale è conservativa, calcolandone il lavoro virtuale.

$$LV^{(molla)} = LV^{(1)} + LV^{(2)} = \vec{M}^{(1)} \cdot \vec{\chi}^{(1)} + \vec{M}^{(2)} \cdot \vec{\chi}^{(2)} = \vec{M} \cdot (\vec{\chi}^{(1)} - \vec{\chi}^{(2)})$$

poiché  $\vec{M}^{(2)} = -\vec{M}^{(1)}$  per il principio di azione e reazione.



Se indichiamo con  $\psi_1$  e  $\psi_2$  gli angoli formati dal vettore  $\vec{l}_3$  con le aste ① e ②, rispettivamente, segue che

$$\psi_2 - \psi_1 = \theta$$

$$\vec{X}^{(1)} = \delta \psi_1 \vec{l}_3$$

$$\delta \psi_2 - \delta \psi_1 = \delta \theta$$

$$\vec{X}^{(2)} = \delta \psi_2 \vec{l}_3$$

Allora

$$\begin{aligned} LV^{(molla)} &= M^{(1)} \cdot \left( \vec{X}^{(1)} - \vec{X}^{(2)} \right) = M^{(1)} \cdot (\delta \psi_1 - \delta \psi_2) \vec{l}_3 = -M^{(1)} \cdot \vec{l}_3 \delta \theta \\ &= -c \theta \vec{l}_3 \cdot \vec{l}_3 \delta \theta = -c \theta \delta \theta = \delta \left( -\frac{c \theta^2}{2} \right) \end{aligned}$$

Dunque, la sollecitazione della molla a spirale è conservativa ed ammette come energia potenziale

$$V(\theta) = \frac{1}{2} c \theta^2 \quad \theta: \text{angolo di apertura delle 2 aste.}$$

Pertanto, l'energia potenziale del modello è

$$\begin{aligned} V(\varphi) &= V^{(peso)} + V^{(molla)} = -m \vec{g} \cdot \vec{x}_D - m \vec{g} \cdot \vec{x}_E + \frac{1}{2} c \theta^2 \\ &= -m g \vec{e}_1 \cdot \left[ \left( \frac{l}{2} \cos \varphi \vec{e}_1 + \frac{l}{2} \sin \varphi \vec{e}_2 \right) + \left( \frac{3l}{2} \cos \varphi \vec{e}_1 + \frac{l}{2} \sin \varphi \vec{e}_2 \right) \right] + \frac{1}{2} c \theta^2 \\ &= -2m g l \cos \varphi + \frac{1}{2} c (\bar{n} - 2\varphi)^2, \end{aligned}$$

poiché  $2\varphi + \theta = \bar{n}$

$$(3.1) V'(\varphi) = 2mgl \sin \varphi - 2c(\bar{u} - 2\varphi) = -Q_\varphi$$

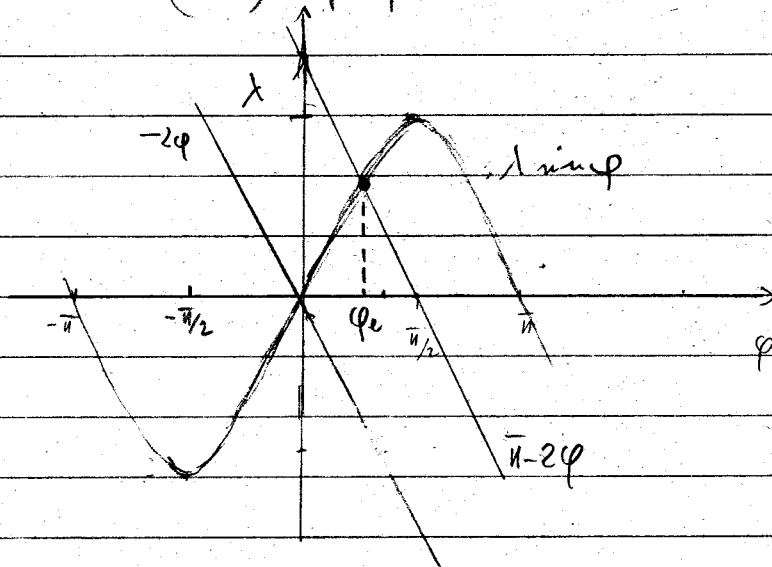
L'equazione pure di equilibrio è

$$mgl \sin \varphi - c(\bar{u} - 2\varphi) = 0$$

Introducendo il parametro  $\lambda = mgl/c$ , si può scrivere

$$(3.2) \lambda \sin \varphi = \bar{u} - 2\varphi$$

Studiando la (3.2) graficamente



si può concludere che ammette un'unica soluzione in  $]-\bar{u}, \bar{u}]$  data da  $0 < \varphi_e < \frac{\bar{u}}{2}$ .

Per la stabilità di  $\varphi_e$ , consideriamo

$$V''(\varphi_e) = 2c \left[ \lambda \cos \varphi_e + 2 \right] > 0 \quad \text{poiché } 0 < \varphi_e < \frac{\bar{u}}{2}$$

Quindi,  $\varphi_e$  è un minimo di  $V(\varphi)$ , pertanto  $\varphi_e$  è una configurazione di equilibrio stabile  $\forall \lambda > 0$ .

3) Reazioni vincolari esterne in A e C.

Con riferimento alla Fig. 1.1, scriviamo le ECS applicate su tutto il modello, tenendo conto che la molla è interna.

$$(4.1) \overset{\rightarrow{ext}}{R} \cdot \vec{e}_1: \quad V_A + 2mg = 0 \quad \Rightarrow \quad V_A = -2mg$$

$$(4.2) \overset{\rightarrow{ext}}{R} \cdot \vec{e}_2: \quad H_A + H_C = 0 \quad \Rightarrow \quad H_A = -H_C = -\frac{mg}{2} \operatorname{tg} \varphi_e$$

$$(4.3) \overset{\rightarrow{ext}}{M}_A \cdot \vec{e}_3: \quad H_C \cancel{2} \cos \varphi - \cancel{2}mg \frac{\cancel{2}}{2} \sin \varphi = 0 \quad \Rightarrow \quad H_C = \frac{mg}{2} \operatorname{tg} \varphi_e > 0$$

Dinamica

5) Scriviamo l'eq. di Lagrange relativa a  $\varphi$ .

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial K}{\partial \varphi} = Q_{\varphi} \quad Q_{\varphi}^{(3.1)} = -2c (\lambda \sin \varphi + l \varphi - \bar{u})$$

L'energia cinetica del modello è data da:

$$K = K^{(1)} + K^{(2)}$$

$$K^{(1)} = \frac{1}{2} I_A^{(1)} \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{2} \left( \frac{1}{3} m l^2 \right) \dot{\varphi}^2 \quad I_A^{(1)} = \frac{1}{3} m l^2$$

$$K^{(2)} = \frac{1}{2} I_E^{(2)} \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} m v_E^2 \quad I_E^{(2)} = \frac{1}{12} m l^2$$

$$\vec{x}_E = \frac{l}{2} (3 \cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2)$$

$$(5.1) \dot{\vec{x}}_E = \frac{l}{2} (-3 \sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_1 + \cos \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_2)$$

$$v_E^2 = \frac{l^2}{4} (9 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2 + \cos^2 \varphi \dot{\varphi}^2) = \frac{l^2}{4} (8 \sin^2 \varphi + 1) \dot{\varphi}^2$$

Quindi,

$$\begin{aligned} K^{(2)} &= \frac{1}{2} \left( \frac{1}{12} m l^2 \right) \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} m \frac{l^2}{4} (1 + 8 \sin^2 \varphi) \dot{\varphi}^2 \\ &= \frac{1}{2} \left( \frac{1}{3} m l^2 \right) \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} (2 m l^2 \sin^2 \varphi) \dot{\varphi}^2 \\ &= \frac{1}{2} m l^2 \left( \frac{1}{3} + 2 \sin^2 \varphi \right) \dot{\varphi}^2 \end{aligned}$$

e

$$K = \frac{1}{2} m l^2 \left( \frac{2}{3} + 2 \sin^2 \varphi \right) \dot{\varphi}^2$$

Allora

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} = 2 m l^2 \left( \frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right) \dot{\varphi}$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) = 2 m l^2 \left[ \left( \frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right) \ddot{\varphi} + 2 \sin \varphi \cos \varphi \dot{\varphi}^2 \right]$$

$$\frac{\partial K}{\partial \varphi} = 2 m l^2 \sin \varphi \cos \varphi \dot{\varphi}^2$$

Quindi, l'equazione di Lagrange è

$$2 m l^2 \left[ \left( \frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right) \ddot{\varphi} + \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2 \right] - m l^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2 = -2c (\lambda \sin \varphi + 2\varphi - \bar{u})$$

cioè

$$(6.1) \quad 2 m l^2 \left( \frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right) \ddot{\varphi} + m l^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2 = -2c (\lambda \sin \varphi + 2\varphi - \bar{u})$$

6) Il modello ha vincoli lisci, fini e bilateri, è soggetto a una sollecitazione conservativa, quindi ammette l'energia meccanica come integrale primo.

$$E = E_{t=0} = K + V = m l^2 \left( \frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right) \dot{\varphi}^2 + 2c \left( -\lambda \cos \varphi + \left( \varphi - \frac{\bar{u}}{2} \right)^2 \right)$$

$$E_{t=0} = 2c \left( -\lambda + \frac{\bar{u}^2}{4} \right)$$

Quindi, durante il moto del modello vale che

$$m l^2 \left( \frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right) \dot{\varphi}^2 + 2c \left( -\lambda \cos \varphi + \left( \varphi - \frac{\bar{u}}{2} \right)^2 \right) = 2c \left( \frac{\bar{u}^2}{4} - \lambda \right)$$

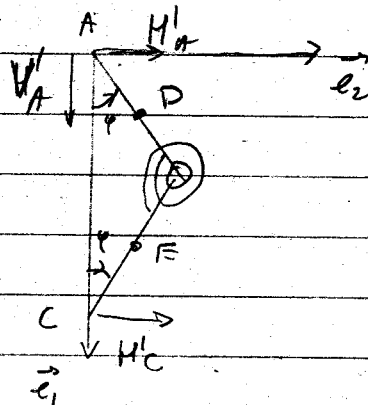
da cui

$$(6.2) \quad \dot{\varphi}^2 = \frac{2c \left( \frac{\bar{u}^2}{4} - \lambda \right) - 2c \left( -\lambda \cos \varphi + \left( \varphi - \frac{\bar{u}}{2} \right)^2 \right)}{m l^2 \left( \frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right)} = f^2(\varphi)$$

6) Calcolo delle reazioni vincolari in A e C durante il moto in funzione di  $\varphi$ .

Scriviamo le ECD in tutto il modello

$$(7.1) \begin{cases} \vec{R} = m \ddot{\vec{x}}_D + m \ddot{\vec{x}}_E \\ \vec{M}_A = \frac{dL_A}{dt} \end{cases}$$



$$\vec{x}_D = \frac{l}{2} (\cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2), \quad \dot{\vec{x}}_D = \frac{l}{2} (-\sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_1 + \cos \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_2)$$

$$\ddot{\vec{x}}_D = \frac{l}{2} [(-\cos \varphi \dot{\varphi}^2 - \sin \varphi \ddot{\varphi}) \vec{e}_1 + (-\sin \varphi \dot{\varphi}^2 + \cos \varphi \ddot{\varphi}) \vec{e}_2]$$

$$\ddot{\vec{x}}_E \stackrel{(5.1)}{=} \frac{l}{2} [(-3 \cos \varphi \dot{\varphi}^2 - 3 \sin \varphi \ddot{\varphi}) \vec{e}_1 + (-3 \sin \varphi \dot{\varphi}^2 + 3 \cos \varphi \ddot{\varphi}) \vec{e}_2]$$

Quindi, proiettando la I ECD lungo i vettori  $\vec{e}_1, \vec{e}_2$  si ha:

$$(7.2) \quad V'_A + 2 m g = \frac{m l}{2} (-3 \cos \varphi \dot{\varphi}^2 - 3 \sin \varphi \ddot{\varphi})$$

$$(7.3) \quad M'_A + H'_C = \frac{m l}{2} (-3 \sin \varphi \dot{\varphi}^2 + 3 \cos \varphi \ddot{\varphi})$$

Calcoliamo  $L_A$ .

$$\vec{L}_A = \vec{L}_A + \vec{L}_A$$

$$\vec{L}_A \stackrel{(1)}{=} \vec{I}_A \dot{\varphi} \vec{e}_3 = \frac{1}{3} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3$$

$$\vec{L}_A \stackrel{(2)}{=} \vec{L}_E + (\vec{x}_E - \vec{x}_A) \times m \vec{v}_E$$

$$\vec{L}_E \stackrel{(2)}{=} \vec{I}_E \dot{\varphi} \vec{e}_3 = -\frac{1}{12} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3$$

$$(\vec{x}_E - \vec{x}_A) \times m \vec{v}_E = \frac{l}{2} (3 \cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2) \times \frac{m l}{2} (-3 \sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_1 + 3 \cos \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_2)$$

$$= \frac{m l^2}{4} (3 \cos^2 \varphi \dot{\varphi} + 3 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}) \vec{e}_3 = \frac{3}{4} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3$$

$$\vec{L}_A \stackrel{(2)}{=} -\frac{1}{12} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3 + \frac{3}{4} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3 = \frac{2}{3} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3$$

$$\vec{L}_A = \frac{1}{3} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3 + \frac{2}{3} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3 = m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3$$



Pertanto, la  $\bar{U}$  ECD si scrive, tenendo conto della (6.3) 18

$$M_c \ 2l \cos \varphi - mgl \sin \varphi = m l^2 \ddot{\varphi}$$

Quindi

$$M_c = \frac{m l^2 \ddot{\varphi} + mgl \sin \varphi}{2l \cos \varphi}$$

Allora, il sistema (7.1) diventa

$$(8.1) \begin{cases} V_A' = -2u\varphi - 2ml (\cos \varphi \dot{\varphi}^2 + \sin \varphi \ddot{\varphi}) \\ H_A' = ml (-\sin \varphi \dot{\varphi}^2 + \cos \varphi \ddot{\varphi}) = \frac{m l^2 \ddot{\varphi} + mgl \sin \varphi}{2l \cos \varphi} \\ M_c = \frac{m l^2 \ddot{\varphi} + mgl \sin \varphi}{2l \cos \varphi} \end{cases}$$

Sostituendo la (6.2) nella (8.1) si può ricavare  $\ddot{\varphi}$  in funzione di  $\varphi$ :

$$(8.2) \ \ddot{\varphi} = \frac{-m l^2 \sin 2\varphi f^2(\varphi) - 2c(\lambda \sin \varphi + 2\varphi - \bar{u})}{2 m l^2 \left( \frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right)}$$

Infine, sostituendo la (6.2) e la (8.2) in (8.1) si ottiene la risposta.