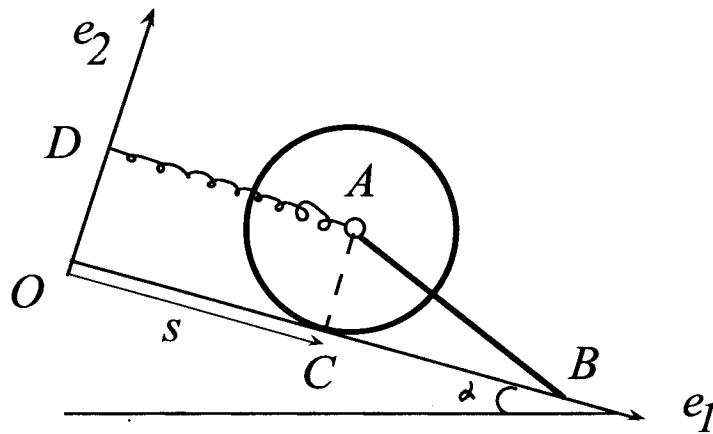


Compito di Meccanica Razionale

Trieste, 21 gennaio 2013

(G. Tondo)



Si consideri il sistema di figura costituito da un disco omogeneo di massa $2m$ e raggio R , che rotola senza strisciare su una guida fissa e inclinata rispetto all'orizzontale di un angolo α . Al centro del disco A è incernierata un'asta omogenea di lunghezza $L > R$ e massa m , il cui estremo B è vincolato a scorrere senza attrito sulla guida. Il modello, posto nel piano verticale passante per la guida, è soggetto al peso proprio e alla forza elastica della molla di costante elastica c , fissata al centro del disco e nel punto fisso D a distanza R da O .

STATICÀ.

Determinare:

- 1) le configurazioni di equilibrio e la loro stabilità in funzione dei parametri del sistema;
- 2) le reazioni vincolari esterne sul disco nel punto C di contatto con la guida e sull'estremo dell'asta B ;
- 3) le reazioni vincolari interne sul disco nel centro A .

DINAMICA.

- 4) Scrivere l'equazione finita di moto a partire da condizioni iniziali nulle:

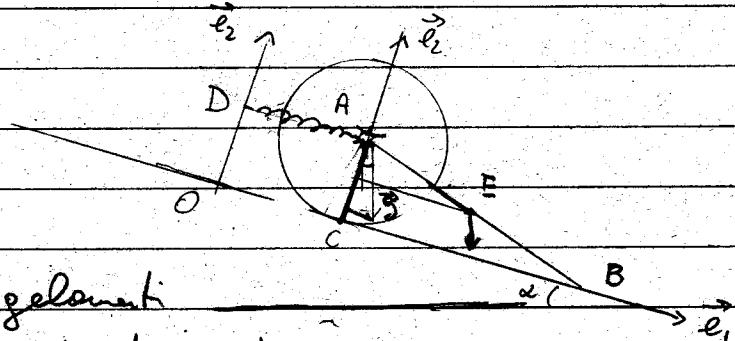
$$s(0) = 0, \quad \dot{s}(0) = 0;$$

- 5) calcolare le reazioni vincolari esterne sul disco nel punto C di contatto con la guida e sull'estremo dell'asta B , in funzione della coordinata libera s ;
- 6) le reazioni vincolari interne sul disco nel centro A , in funzione della coordinata libera s (solo 6 CFU);
- 6a) determinare la pulsazione delle piccole oscillazioni intorno alle configurazioni di equilibrio (solo 9 CFU).

Tema del 21/01/2013

L1

Analisi cinematica



Con il metodo dei congelamenti
mostrerai, si può immediatamente con
concludere che il modello ha 1 g.l.

Infatti, se ricongelate il moto del disco (1 spostamento
virtuale) è congelato anche l'asta, vincolata con l'appoggio
lineare in B. Come coordinate libere scegliamo
l'ascina α di e_2 e z . Il riferimento $(O; \vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3)$:

$$(1.1) \quad z \in \mathbb{R}$$

Il disco si muove lungo la guida con un moto rotolamento
ed ha velocità angolare pura

$$(1.2) \quad \vec{\omega}^{(d)} = \dot{\theta} \vec{e}_3 = -\frac{j}{R} \vec{e}_3,$$

se denotiamo con Θ le coordinate (raro) barilete
angolare del disco. Invece l'asta, mantenendo
costante la sua orientazione z , è un gancio riferito
fisso, ha solo un moto di traslazione, quindi ha

$$(1.3) \quad \vec{\omega}^{(a)} = \vec{0}$$

Statice

- Il modello (articolato) è soggetto a vincoli fissi,
non dissipativi e a sollecitazione conservativa
(peso e molla con le estremità fissa). Quindi, i punti
estremi sono punti stazionari dell'energia potenziale

$$(1.4) \quad V(z) = \frac{1}{2} c \overline{AD}^2 - 2m \vec{g} \cdot \vec{x}_A - m \vec{g} \cdot \vec{x}_E$$

$$\vec{x}_A - \vec{x}_D = s \vec{e}_1, \quad \vec{x}_A = s \vec{e}_1 + R \vec{e}_2, \quad \vec{v}_A = \dot{s} \vec{e}_1$$

$$(2.1) \quad \vec{x}_E = \vec{x}_A + (\vec{x}_E - \vec{x}_A), \quad \vec{x}_E - \vec{x}_A = \sqrt{\left(\frac{L}{2}\right)^2 - \left(\frac{R}{2}\right)^2} \vec{e}_1 - \frac{R}{2} \vec{e}_2 = \frac{1}{2} \sqrt{L^2 - R^2} \vec{e}_1 - \frac{R}{2} \vec{e}_2$$

$$\vec{x}_E = \left(s + \frac{1}{2} \sqrt{L^2 - R^2}\right) \vec{e}_1 + \frac{R}{2} \vec{e}_2, \quad \vec{g} = g (\sin \alpha \vec{e}_1 - \cos \alpha \vec{e}_2)$$

Quindi

$$V(s) = \frac{1}{2} c s^2 - 2 m g (\sin \alpha \vec{e}_1 - \cos \alpha \vec{e}_2) \cdot (s \vec{e}_1 + R \vec{e}_2) + \\ - m g (\sin \alpha \vec{e}_1 - \cos \alpha \vec{e}_2) \cdot \left[\left(s + \frac{1}{2} \sqrt{L^2 - R^2} \right) \vec{e}_1 + \frac{R}{2} \vec{e}_2 \right]$$

$$= \frac{1}{2} c s^2 - 2 m g \sin \alpha s + 2 m g \cos \alpha R +$$

$$(2.2) \quad - m g \sin \alpha \left(s + \frac{1}{2} \sqrt{L^2 - R^2} \right) + m g \cos \alpha \frac{R}{2}$$

$$= \frac{1}{2} c s^2 - 3 m g \sin \alpha s \quad \text{tralasciando le costanti}$$

I punti stazionari di $V(s)$ sono gli zeri di

$$(2.3) \quad V'(s) = c s - 3 m g \sin \alpha = -Q_s$$

cioè

$$(2.4) \quad s_e = \frac{3 m g \sin \alpha}{c}$$

Per determinare la stabilità di s_e , calcoliamo

$$V''(s_e) = c > 0 \Rightarrow s_e = \text{pt. min } V(s) \Rightarrow s_e \text{ stabile}$$

2) Reazioni vincolari esterne in C e in B

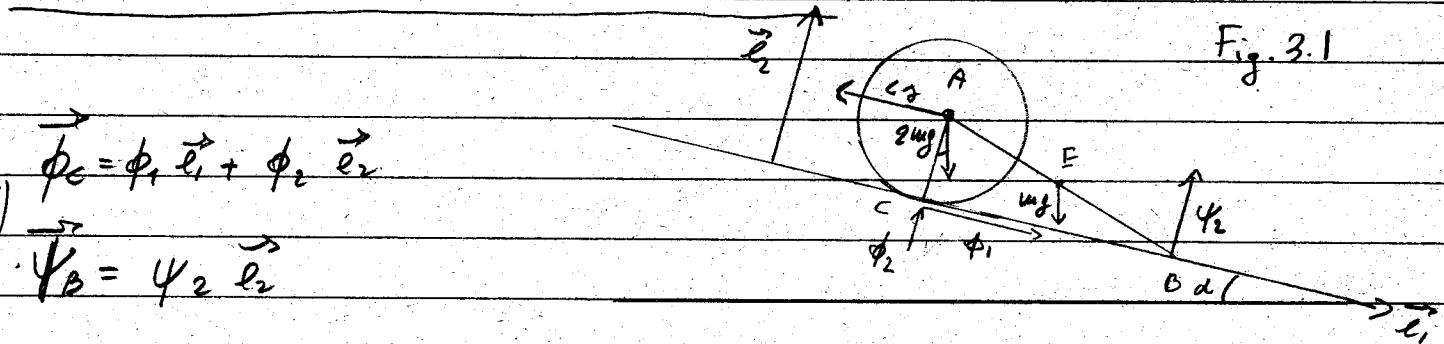


Fig. 3.1

$$(3.1) \quad \vec{\phi}_C = \phi_1 \vec{e}_1 + \phi_2 \vec{e}_2$$

$$\vec{\psi}_B = \psi_2 \vec{e}_2$$

A priori, ci sono 3 reazioni incognite (ϕ_1, ϕ_2, ψ_2) . Scriviamo, allora, le I ECS su tutto il modello.

$$(3.2) \quad \begin{cases} \vec{R} \cdot \vec{e}_1 \\ \vec{R} \cdot \vec{e}_2 \end{cases} \quad \begin{cases} \phi_1 - c_2 + 2mg \sin d + mg \sin d = 0 \Leftrightarrow \phi_1 = c_2 - 3mg \sin d = 0 \\ \phi_2 + \psi_2 - 2mg \cos d - mg \cos d = 0 \Leftrightarrow \phi_2 = -\psi_2 + 3mg \cos d \end{cases}$$

Ci serve un'altra equazione. Conviene prendere le II ECS con solo in A, applicate alla rotta arte.

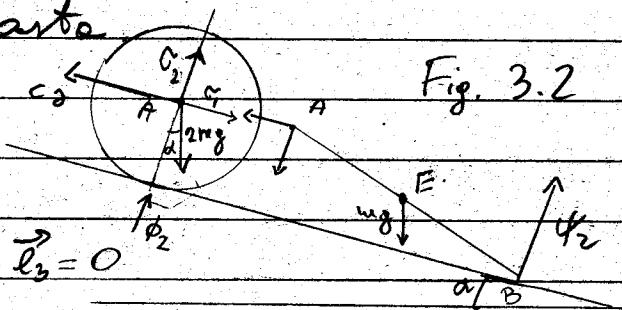


Fig. 3.2

$$(3.3) \quad M_A \cdot \vec{e}_3: (\vec{x}_E - \vec{x}_A) \times \vec{m}g \cdot \vec{e}_3 + (\vec{B} - \vec{A}) \times \psi_2 \vec{e}_2 \cdot \vec{e}_3 = 0$$

Quindi

$$(3.4) \quad \begin{array}{|c|c|c|} \hline & \frac{1}{2} \sqrt{L^2 - R^2} & -\frac{R}{2} \\ \hline & mg \sin d & -mg \cos d \\ \hline 0 & 0 & 1 \\ \hline \end{array} + \begin{array}{|c|c|c|} \hline & V L^2 - R^2 & -R \\ \hline & 0 & \psi_2 \\ \hline 0 & 0 & 1 \\ \hline \end{array} = 0$$

cioè

$$(3.5) \quad -\frac{mg \cos d \sqrt{L^2 - R^2}}{2} + \frac{R mg \sin d}{2} + \psi_2 V \sqrt{L^2 - R^2} = 0$$

Quindi

$$(3.5) \quad \psi_2 = \frac{mg}{2} \left(\frac{\cos d \sqrt{L^2 - R^2}}{V \sqrt{L^2 - R^2}} - \frac{\sin d R}{V \sqrt{L^2 - R^2}} \right) = \frac{mg}{2} \left(\frac{\cos d - \sin d R}{V \sqrt{L^2 - R^2}} \right)$$

N.B. Affinché il vincolo d'appoggio unilaterale dell'asta in B sia rispettato, deve essere $\psi_2 > 0$, altrimenti viola il direttivo. Nel nostro caso, risultante

$$(4.1) \quad \psi_2 > 0 \Leftrightarrow \tan \alpha < \sqrt{\left(\frac{L}{R}\right)^2 - 1},$$

cioè l'asta rimane appoggiata alla guida nella configurazione di equilibrio solo se

$$(4.2) \quad \alpha < \arctan \sqrt{\frac{L^2 - 1}{R^2}}$$

In fine, sostituendo la (3.6) nella (3.2) ricaviamo ϕ_2

$$(4.3) \quad \phi_2 = \frac{mg}{2} \left(5 \cos \alpha + \sin \alpha \frac{R}{\sqrt{L^2 - R^2}} \right) > 0$$

Dunque, le reazioni vincolari in A e B all'equilibrio sono

$$(4.4) \quad \phi_1 = 0, \quad \phi_2 = \frac{mg}{2} \left(5 \cos \alpha + \sin \alpha \frac{R}{\sqrt{L^2 - R^2}} \right), \quad \psi_2 = \frac{mg}{2} \left(\cos \alpha - \sin \alpha \frac{R}{\sqrt{L^2 - R^2}} \right)$$

e il vincolo di appoggio lascia dell'asta è rispettato se e solo se

$$(4.5) \quad \alpha < \arctan \sqrt{\frac{L^2 - 1}{R^2}}.$$

3) Reazioni interne in A sul disco

(5)

Denotate con $\vec{r} = \vec{r}_1 \hat{e}_1 + \vec{r}_2 \hat{e}_2$ la reazione interna in A dell'arto sul disco, determiniamola applicando la I EGS sul nastro disco. Con riferimento alle Fig. 3.2, risulta

$$(h.1) \quad \begin{aligned} \vec{R} \cdot \hat{e}_1 : & -C s_0 + 2mg \sin \alpha + \vec{r}_1 = 0 \\ \vec{R} \cdot \hat{e}_2 : & \phi_2 + \vec{r}_2 - 2mg \cos \alpha = 0 \end{aligned}$$

Quindi

$$\vec{r}_1 = C s_0 - 2mg \sin \alpha = mg \sin \alpha > 0 \quad (2.4)$$

$$\vec{r}_2 = 2mg \cos \alpha - \phi_2 = -\frac{mg}{2} \left(\cos \alpha + \frac{\sin \alpha R}{\sqrt{L^2 - R^2}} \right) < 0$$

Dimensione

Per scrivere l'eq. finita di moto, prima scriviamo un'eq. differenziale per il moto e poi integriamolo con le condizioni iniziali appropriate. A tale scopo, scriviamo l'eq. di Lagrange relativa alla coordinate libera s . Calcoliamo l'energia cinetica del modello.

$$(6.1) \quad K = K^{(d)} + K^{(a)}$$

$$K^{(d)} = \frac{1}{2} (2m) |\vec{V}_A|^2 + \frac{1}{2} I_A^{(d)} |\vec{\omega}^{(d)}|^2 \quad I_A^{(d)} = \frac{1}{2} (2m) R^2 = mR^2$$

$$(6.2) \quad \stackrel{(1.2)}{=} m \dot{s}^2 + \frac{1}{2} m R^2 \left(\frac{-\ddot{s}}{R} \right)^2 \\ = \frac{1}{2} m \dot{s}^2$$

L'energia cinetica dell'ente è data da

$$K^{(a)} = \frac{1}{2} m |\vec{V}_E|^2 + \frac{1}{2} I_s^{(a)} |\vec{\omega}^{(a)}|^2 \\ \stackrel{(1.3)}{=} \frac{1}{2} m \dot{s}^2$$

Dunque,

$$(6.4) \quad K = 2m \dot{s}^2$$

$$(6.5) \quad \frac{\partial K}{\partial \dot{s}} = 6m \ddot{s}, \quad \frac{d(\partial K)}{dt} = \frac{\partial K}{\partial s}, \quad \frac{\partial K}{\partial s} = 0,$$

quindi, tenendo conto delle (2.3) l'EL risulta

$$(6.6) \quad 6m \ddot{s} + c s = 3m g \sin \alpha$$

lineare

Questa è un'eq. differenziale non omogenea a coefficienti costanti. Riscrivendola come

$$(6.7) \quad \ddot{s} + \frac{c}{6m} s = \frac{3}{4} g \sin \alpha$$

Dobbiamo trovare la soluzione particolare di (6.7) corrispondente a condizioni iniziali nulle. Si può fare ricordando la teoria delle EDO del II ordine a coefficienti costanti studiata in Analisi II. Oppure, osservando che, introducendo la variabile scelta dalla configurazione di equilibrio

$$(7.1) \quad x(t) = s(t) - s_0 = s(t) - \frac{3mg}{c} \sin \omega t,$$

l'eq. (6.7) diventa omogenea

$$(7.2) \quad \ddot{x} + \frac{c}{4m} x = 0$$

e un caso particolare dell'eq. (15.1.18) a pag. 220 degli Appunti. Quindi, il suo integrale generale è

$$(7.3) \quad x(t) = x_0 \cos \nu t + \frac{v_0}{\nu} \sin \nu t, \quad \nu = \sqrt{\frac{c}{4m}},$$

x_0, v_0 costanti arbitrarie. Risolvendo le (7.3) nella variabile s si ottiene

$$(7.4) \quad s(t) = \frac{3mg}{c} \sin \omega t + x_0 \cos \nu t + \frac{v_0}{\nu} \sin \nu t$$

Imponendo le condizioni iniziali nulle alle (7.4)

$$(7.5) \quad s(0) = 0, \quad \dot{s}(0) = 0$$

si determina il valore delle costanti x_0, v_0

$$(7.6) \quad x_0 = -\frac{3mg}{c} \sin \omega t, \quad v_0 = 0$$

Dunque, il moto corrispondente a condizioni iniziali nulle è un moto armonico dato da

$$(7.7) \quad s(t) = \frac{3mg}{c} \sin \omega t \left(1 - \cos \sqrt{\frac{c}{4m}} t \right)$$

5) Reazioni vincolari esterne in C e B durante il moto

Scriviamo la I ECD in tutto il modello e la II ECD con polo in A nello zole este:

$$(8.1) \quad \left\{ \begin{array}{l} \vec{R}^{\text{ext}} = 2m \vec{\alpha}_A + m \vec{\alpha}_E \\ \vec{M}_A^{\text{estrate}} = \frac{d \vec{L}_A}{dt} + \vec{V}_A \times m \vec{V}_E \end{array} \right.$$

Si noti l'annullarsi del termine $\vec{V}_A \times m \vec{V}_E$, dovuto al fatto che l'este trascina e quindi

$$(8.2) \quad \vec{V}_A = \vec{V}_E = \vec{V}_P \quad \text{H P E este}$$

Calcoliamo il lato destro delle (8.1). Dalle (8.2) segue che

$$(8.3) \quad \vec{\alpha}_E = \vec{\alpha}_A \stackrel{(8.1)}{=} \vec{\alpha} \vec{t}_1.$$

Il momento delle quantità di moto dell'este è

$$(8.4) \quad \vec{L}_A^{\text{(a)}} = (\vec{r}_E - \vec{r}_A) \times m \vec{V}_A + I_A (\vec{\omega} \vec{t}_1)$$

$$\stackrel{(2.1), (1.3)}{=} \frac{1}{2} \left(\sqrt{L^2 - R^2} \vec{e}_1 - R \vec{e}_2 \right) \times m \vec{\omega} \vec{t}_1 \\ = \frac{m R}{2} \vec{\omega} \vec{t}_3,$$

quindi

$$(8.5) \quad \frac{d \vec{L}_A}{dt}^{\text{(a)}} = m R \vec{\omega} \frac{\vec{\omega}}{2}.$$

Allora le (8.1) si scrivono scalamente come

$$(9.1) \quad \left\{ \begin{array}{l} \dot{\phi}_1' - cs + 3mg \sin \alpha = 3m \ddot{s} \\ \dot{\phi}_2' + \dot{\psi}_2' - 3mg \cos \alpha = 0 \\ \frac{mg}{2} \left(R \sin \alpha - \sqrt{L^2 - R^2} \cos \alpha \right) + \dot{\psi}_2' \sqrt{L^2 - R^2} = mR \ddot{s} \end{array} \right.$$

Quindi

$$(9.2) \quad \left\{ \begin{array}{l} \dot{\phi}_1' = cs - 3mg \sin \alpha + 3m \ddot{s} \\ \dot{\phi}_2' = \frac{mg}{2} \left(\cos \alpha - R \sin \alpha \right) + \frac{mR}{2\sqrt{L^2 - R^2}} \ddot{s} \\ \dot{\phi}_2' = \frac{mg}{2} \left(5 \cos \alpha + \frac{R}{\sqrt{L^2 - R^2}} \sin \alpha \right) - \frac{mR}{2\sqrt{L^2 - R^2}} \ddot{s} \end{array} \right.$$

Per scrivere le (9.2) in funzione di s , basta risolvere l'EL (6.7) rispetto a \ddot{s}

$$\ddot{s} = -\frac{c}{6m} s + \frac{3}{4} g \sin \alpha$$

e sostituire in (9.2). Così si ottiene

$$(9.3) \quad \begin{aligned} \dot{\phi}_1' &= cs - 3mg \sin \alpha + 3m \left(-\frac{c}{6m} s + \frac{3}{4} g \sin \alpha \right) = \frac{1}{2} \left(cs - 3mg \sin \alpha \right) \\ \dot{\phi}_2' &= \frac{mg}{2} \left(5 \cos \alpha + \frac{R}{\sqrt{L^2 - R^2}} \sin \alpha \right) - \frac{mR}{2\sqrt{L^2 - R^2}} \left(-\frac{c}{6m} s + \frac{3}{4} g \sin \alpha \right) \\ &= \frac{mg}{2} \left(5 \cos \alpha + \frac{R}{4\sqrt{L^2 - R^2}} \sin \alpha \right) + \frac{R}{8\sqrt{L^2 - R^2}} cs \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \dot{\phi}_2' &= \frac{mg}{2} \left(\cos \alpha - \frac{R}{\sqrt{L^2 - R^2}} \sin \alpha \right) + \frac{mR}{2\sqrt{L^2 - R^2}} \left(-\frac{c}{6m} s + \frac{3}{4} g \sin \alpha \right) \\ &= \frac{mg}{2} \left(\cos \alpha - \frac{R}{4\sqrt{L^2 - R^2}} \sin \alpha \right) - \frac{R}{8\sqrt{L^2 - R^2}} cs \end{aligned}$$

6) Reazioni simbolici interne nel disco in A, durante il moto.

Saviamo che $I \rightarrow C D$ nel ruolo disco.

$$(10.1) \quad R = 2m \vec{\omega}_A$$

Scomponendo lungo i versori (\vec{e}_1, \vec{e}_2) si ottiene

$$(10.2) \quad \begin{cases} \vec{e}_1 & -c\dot{\alpha} + 2m g \sin \alpha + \ddot{\phi}_1' = 2m \ddot{\alpha} \\ \vec{e}_2 & \dot{\phi}_2' + \ddot{\phi}_2' - 2m g \cos \alpha = 0 \end{cases}$$

Quindi

$$\begin{aligned} \ddot{\phi}_1' &= c\ddot{\alpha} - 2m g \sin \alpha + 2m \ddot{\alpha} = c\ddot{\alpha} - 2m g \sin \alpha + 2m \left(-\frac{c\dot{\alpha} + 3g \sin \alpha}{4m} \right) \\ (10.3) \quad &= \frac{c}{2} \ddot{\alpha} - \frac{mg}{2} \sin \alpha \end{aligned}$$

$$\ddot{\phi}_2' = 2m g \cos \alpha - \dot{\phi}_2' = -\frac{mg}{2} (\cos \alpha + R \sin \alpha) - \frac{R}{8\sqrt{L^2 - R^2}} c\ddot{\alpha}$$

6a) Osserviamo che, essendo l'EL (6.6) già lineare, il moto esatto (non approssimato) è il moto armonico (7.7) intorno alla configurazione di equilibrio, con pulsazione

$$\gamma = \sqrt{\frac{c}{4m}}$$