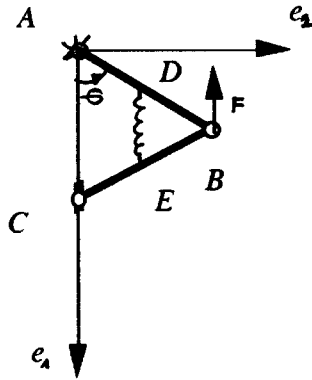


Compito di Meccanica Razionale

Trieste, 28 gennaio 2008

(G. Tondo)



Si consideri il sistema articolato di figura costituito dalle aste omogenee AB e BC , di lunghezza l e massa m , incernierate in B e vincolate in A su un piano verticale (vincoli lisci e bilateri). Il sistema è soggetto alla forza F applicata in B e parallela al versore e_1 , alla forza della molla di costante elastica c , applicata ai punti medi delle due aste, D , E ed al peso proprio delle aste.

STATICA.

- 1) Determinare le configurazioni di equilibrio in funzione dei parametri del sistema;
- 2) discuterne la stabilità in funzione dei parametri del sistema;
- 3) calcolare, se è possibile, la reazione in A nelle configurazioni di equilibrio.

DINAMICA.

- 4) scrivere un'equazione differenziale pura di moto;
- 5) scrivere l'integrale primo dell'energia meccanica, assegnate le condizioni iniziali $\varphi(0) = 0$, $\dot{\varphi}(0) = \omega_0$;
- 6) calcolare le reazioni vincolari in A durante il moto in funzione di φ , a partire dalle condizioni iniziali del punto 5).

Sistema bielle-manovella con molla interna e carico concentrato nel piano verticale; 1 g.l., c.l. = $\varphi \in]-\pi, \pi] \setminus \{\pm \frac{\pi}{2}\}$ poiché in $\varphi = \pm \frac{\pi}{2}$ i vincoli sono dipendenti.

Statica

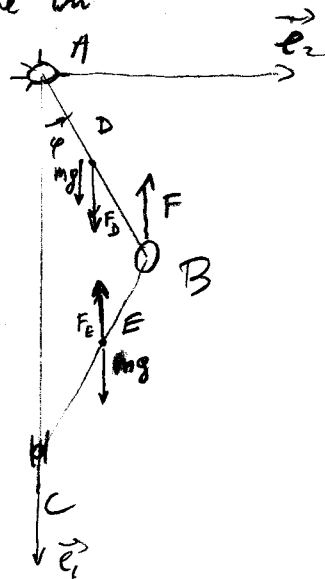
Il metodo: utilizziamo il PLV

$$LV^{(est)} = \vec{F}_B \cdot \delta \vec{x}_B + (m\vec{g} + \vec{F}_D) \cdot \delta \vec{x}_D + (m\vec{g} + \vec{F}_E) \cdot \delta \vec{x}_E$$

$$\vec{x}_B = l(\cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2)$$

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

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



$$\vec{F}_B = -F \vec{e}_1, \quad \vec{F}_D = -c l \cos \varphi \vec{e}_1, \quad \vec{F}_E = -\vec{F}_D = c l \cos \varphi \vec{e}_1$$

$$\begin{aligned} LV^{(est)} &= -F \vec{e}_1 \cdot (l(-\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2)) \delta \varphi + \\ &+ (m\vec{g} \vec{e}_2 + c l \cos \varphi \vec{e}_1) \cdot \frac{l}{2}(-\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2) \delta \varphi + \\ &+ (m\vec{g} \vec{e}_2 - c l \cos \varphi \vec{e}_1) \cdot \frac{l}{2}(-3\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2) \delta \varphi \\ &= +F l \sin \varphi \delta \varphi - m\vec{g} \frac{l}{2} \sin \varphi \delta \varphi + c \frac{l^2}{2} (-\sin \varphi \cos \varphi) \delta \varphi + \\ &+ m\vec{g} \frac{l}{2} (3\sin \varphi \delta \varphi) + c \frac{l^2}{2} 3\sin \varphi \cos \varphi \delta \varphi = \\ &= F l \sin \varphi \delta \varphi - 2m\vec{g} l \sin \varphi \delta \varphi + c l^2 \sin \varphi \cos \varphi \delta \varphi \\ &= [(F l - 2m\vec{g} l) \sin \varphi + c l^2 \sin \varphi \cos \varphi] \delta \varphi \end{aligned}$$

Quindi la forza generalizzata è:

$$(2.1) \quad Q_\varphi = (F l - 2m g l) \sin \varphi + c l^2 \sin \varphi \cos \varphi$$

e l'equazione pura di equilibrio

$$c l^2 \sin \varphi \left(\cos \varphi + \frac{F - 2m g}{c l} \right) = 0.$$

Le soluzioni sono:

$$\sin \varphi = 0 \quad \Leftrightarrow \quad \varphi_E^{(3)} = 0, \quad \varphi_E^{(6)} = \pi$$

$$\cos \varphi = \frac{2m g - F}{c l} = \lambda$$

se $\lambda < -1$ Nessuna soluzione

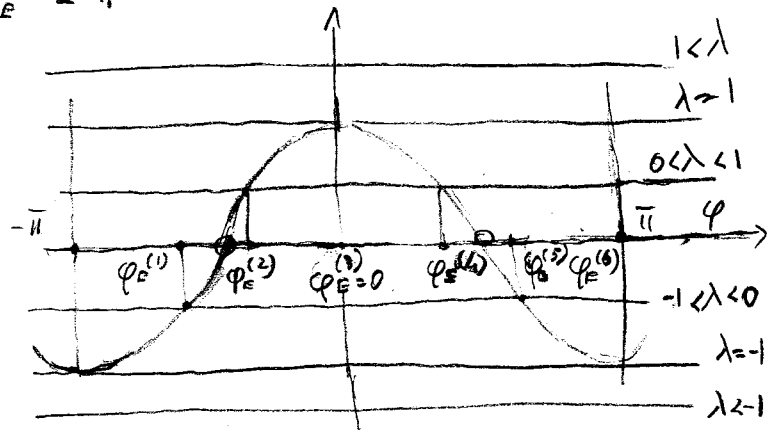
se $\lambda = -1$ 1 sol.: $\varphi_E = \pi = \varphi_E^{(6)}$

se $\lambda \in]-1, 0[$ 2 sol.: $\varphi_E^{(1)} = -\varphi_E^{(5)}$, $\varphi_E^{(5)} = \arccos \lambda$

se $\lambda \in]0, 1[$ 2 sol.: $\varphi_E^{(2)} = -\varphi_E^{(4)}$, $\varphi_E^{(4)} = \arccos \lambda$

se $\lambda = 1$ 1 sol.: $\varphi_E^{(3)} = 0$

se $\lambda > 1$ Nessuna soluzione



Il metodo

13

Utilizzo l'energia potenziale.

$$V_{\text{molle}} = \frac{1}{2} c \overline{DE}^2 = \frac{1}{2} c l^2 \cos^2 \varphi$$

$$\begin{aligned} V_{\text{peso}} &= V_1 + V_2 = -m\vec{g} \cdot \vec{x}_D - m\vec{g} \cdot \vec{x}_E = -m\vec{g} \cdot (\vec{x}_D + \vec{x}_E) \\ &= -mg \vec{e}_1 \cdot l (2 \cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2) = -2mgl \cos \varphi \end{aligned}$$

$$V_{\text{carico}} = -(-F \vec{e}_1) \cdot \vec{x}_B = F l \cos \varphi \quad (\vec{F}_B \text{ è uniforme})$$

Quindi:

$$(3.1) \quad V(\varphi) = \frac{1}{2} c l^2 \cos^2 \varphi - 2mgl \cos \varphi + F l \cos \varphi = cl^2 \left(\frac{1}{2} \cos^2 \varphi - \lambda \cos \varphi \right)$$

$$(3.2) \quad V'(\varphi) = -c l^2 \cos \varphi \sin \varphi + (2mg - F) l \sin \varphi = -Q\varphi$$

2) stabilità dell'equilibrio.

Utilizziamo l'energia potenziale (3.1) o calcolata integrando la (2.1). In realtà, ci bastano le sue derivate scritte in termini di λ .

$$V'(\varphi) = -Q_\varphi \stackrel{(2.1)}{=} -cl^2 \sin\varphi (\cos\varphi - \lambda)$$

$$V''(\varphi) = -Q'_\varphi = -cl^2 (\cos 2\varphi - \lambda \cos\varphi) = cl^2 (\lambda \cos\varphi - \cos 2\varphi)$$

Allora

$$V''(\varphi_E^{(3)} = 0) = cl^2(\lambda - 1) \begin{cases} > 0 & \text{se } \lambda > 1 \Rightarrow \text{min} \Rightarrow \text{stabile} \\ = 0 & \text{se } \lambda = 1 \quad \text{dubbio} \\ < 0 & \text{se } \lambda < 1 \Rightarrow \text{max} \Rightarrow \text{instabile} \end{cases}$$

$$V''(\varphi_E^{(6)} = \pi) = cl^2(-\lambda - 1) = \begin{cases} > 0 & \text{se } \lambda < -1 \Rightarrow \text{min} \Rightarrow \text{stabile} \\ = 0 & \text{se } \lambda = -1 \Rightarrow \text{dubbio} \\ < 0 & \text{se } \lambda > -1 \Rightarrow \text{max} \Rightarrow \text{instabile} \end{cases}$$

Poiché $\cos 2\varphi = 2\cos^2\varphi - 1$, si ha che:

$$V''(\varphi_E^{(1)}) = V''(\varphi_E^{(2)}) = V''(\varphi_E^{(4)}) = V''(\varphi_E^{(5)}) = (\lambda^2 - 2\lambda + 1) = cl^2(1 - |\lambda|^2) > 0 \quad \text{se } |\lambda| < 1 \Rightarrow \text{min} \Rightarrow \text{stabile}$$

Risolviamo il caso dubbio: $\lambda = \bar{\lambda} = \pm 1$

$$V'''(\varphi) = cl^2(-\bar{\lambda} \sin\varphi + 2\sin 2\varphi)$$

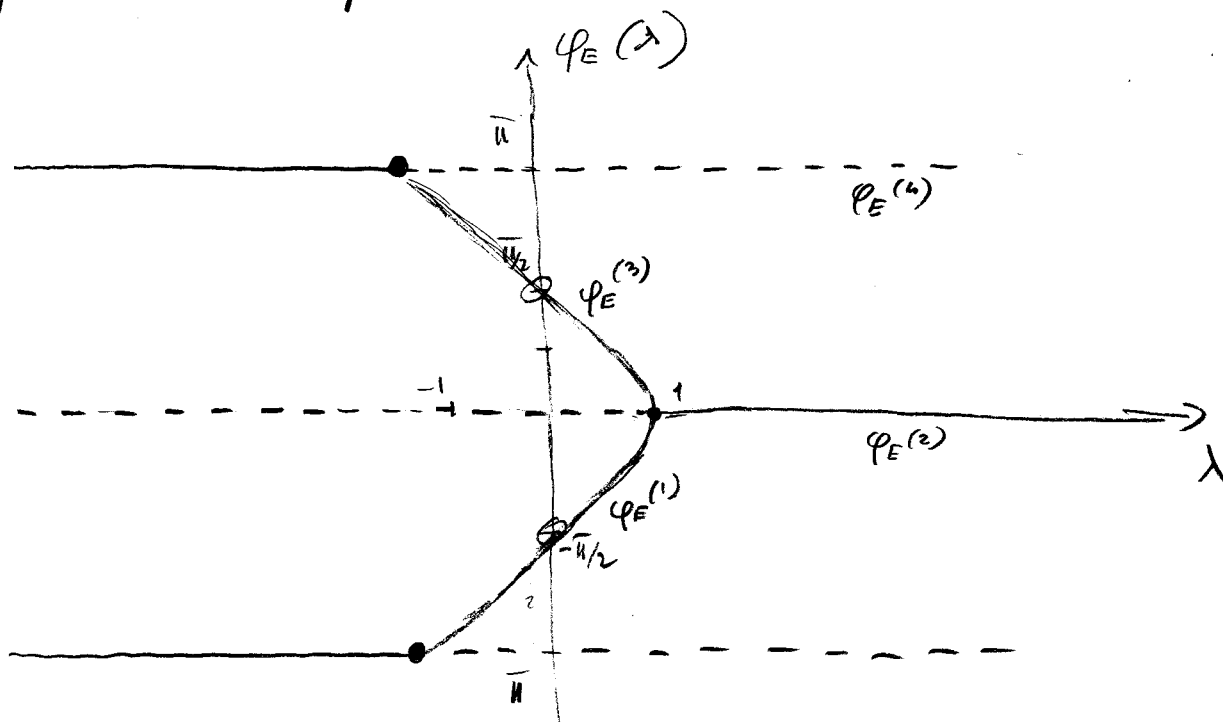
Quindi

$$V'''(\varphi_E^{(3)} = 0) = 0 \Rightarrow \text{dubbio}, \quad V'''(\varphi_E^{(6)} = \pi) = 0 \Rightarrow \text{dubbio}$$

Inoltre $V^{(IV)}(\varphi) = cl^2(-\bar{\lambda} \cos\varphi + 4\cos 2\varphi)$. Dunque

$$V^{(IV)}(\varphi_E^{(3)} = 0) = cl^2(-\bar{\lambda} + 4) > 0 \Rightarrow \text{min} \Rightarrow \text{stabile}; \quad V^{(IV)}(\varphi_E^{(6)} = \pi) = cl^2(\bar{\lambda} + 4) > 0 \Rightarrow \text{min} \Rightarrow \text{stabile}$$

Diagramme di biforcazione.



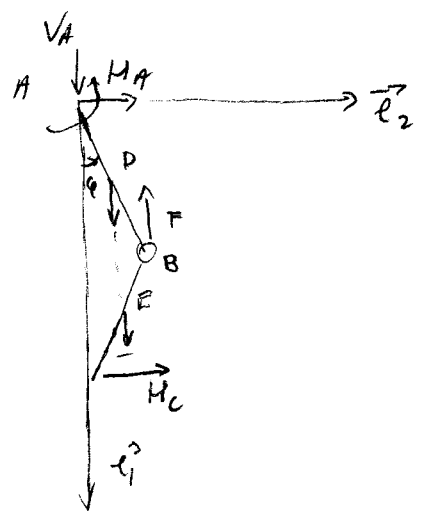
$$\varphi_E^{(3)} = \arccos \lambda$$

N.B. le configurazioni $\varphi_E^{(2)} = 0$ e $\varphi_E^{(4)} = \pi$ esistono $\forall \lambda \in \mathbb{R}$,
 ma la loro stabilità dipende da λ .
 le configurazioni $\varphi = \pm \frac{\pi}{2} \Leftrightarrow \lambda = 0$ non sono di
 equilibrio (vedi N.B. pag. 8).

3) Reazioni vincolari in A

Utilizzo le ECS.

$$\begin{cases} \vec{R} \cdot \vec{e}_1 = 0 \\ \vec{M}_C^{(int)} \cdot \vec{e}_3 = 0 \end{cases}$$



Quindi

$$\begin{cases} V_A + 2mg - F = 0 \\ -H_A l \cos \varphi - 2mg \frac{l}{2} \sin \varphi + F \lambda \sin \varphi = 0 \end{cases}$$

cioè

$$\begin{cases} V_A = F - 2mg = -cl\lambda \\ H_A = \frac{F - mg}{2} \operatorname{tg} \varphi_E \quad \text{« } \varphi \neq \pm \frac{\pi}{2} \Leftrightarrow \lambda \neq 0 \end{cases}$$

| φ_E | $\cos \varphi_E =$ | $\operatorname{tg} \varphi_E$ | V_A | $H_A = \frac{F - mg}{2} \operatorname{tg} \varphi_E$ |
|-----------------------------------|--------------------|---|------------------|--|
| $\varphi_E^{(1)}$ | $\lambda < 0$ | $-\frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$ | $-cl\lambda > 0$ | $-\frac{F - mg}{2} \frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$ |
| $\varphi_E^{(2)}$ | $\lambda > 0$ | $-\frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$ | $-cl\lambda < 0$ | $-\frac{F - mg}{2} \frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$ |
| $\varphi_E^{(3)} = 0$ | λ | 0 | $-cl\lambda$ | 0 |
| $\varphi_E^{(4)}$ | $\lambda > 0$ | $\frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$ | $-cl\lambda < 0$ | $\frac{F - mg}{2} \frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$ |
| $\varphi_E^{(5)}$ | $\lambda < 0$ | $\frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$ | $-cl\lambda > 0$ | $\frac{F - mg}{2} \frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$ |
| $\varphi_E^{(6)} = \frac{\pi}{2}$ | -1 | 0 | $-cl\lambda$ | 0 |

Picepi tolando

$$-\bar{u} < \varphi_E^{(1)} < -\frac{\bar{u}}{2}$$

$$H_A = -\frac{F - mg}{2} \frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$$

$$V_A = -cl\lambda > 0$$

$$-\frac{\bar{u}}{2} < \varphi_E^{(2)} < 0$$

$$H_A = -\frac{F - mg}{2} \frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$$

$$V_A = -cl\lambda < 0$$

$$\varphi_E^{(3)} = 0$$

$$H_A = 0$$

$$V_A = -cl\lambda$$

$$0 < \varphi_E^{(4)} < \frac{\bar{u}}{2}$$

$$H_A = \frac{F - mg}{2} \frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$$

$$V_A = -cl\lambda < 0$$

$$\frac{\bar{u}}{2} < \varphi_E^{(5)} < \bar{u}$$

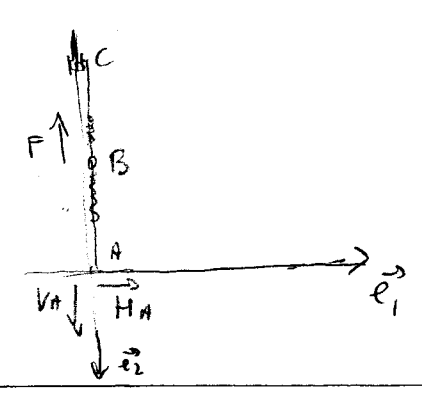
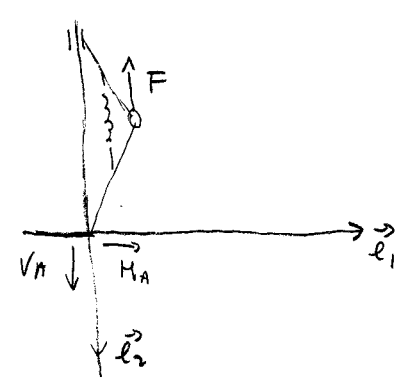
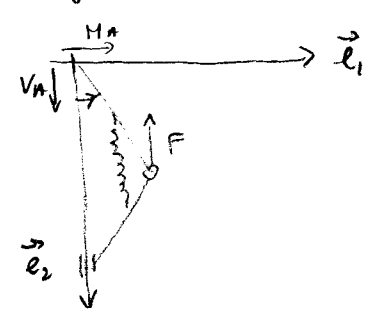
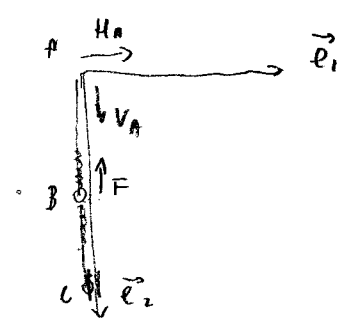
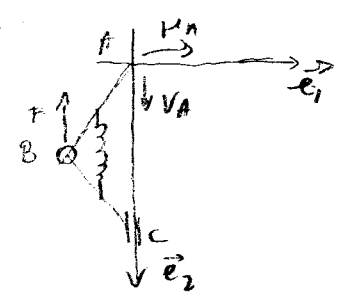
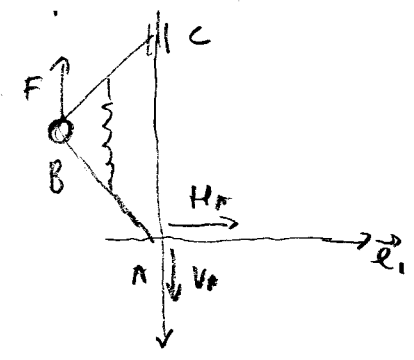
$$H_A = +\frac{F - mg}{2} \frac{\sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda}$$

$$V_A = -cl\lambda > 0$$

$$\varphi_E^{(6)} = \bar{u}$$

$$H_A = 0$$

$$V_A = -cl\lambda$$



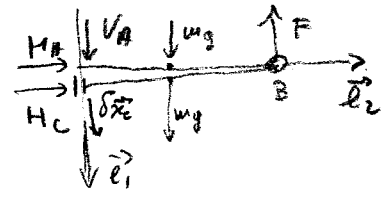
N.B. le configurazioni $\varphi = \pm \frac{\pi}{2}$, benché siano soluzioni dell'equazione pura di equilibrio

$$Q_\varphi = 0 \quad \text{per } \lambda = 0$$

NON sono configurazioni di equilibrio per il sistema meccanico a causa del fatto che in esse i vincoli sono dipendenti e quindi

non i valori $\varphi = \pm \frac{\pi}{2}$ & allo spazio di configurazione del sistema. D'altra parte, utilizzando le ECS, si trova che nelle configurazioni

$$\varphi = \frac{\pi}{2}$$
$$\vec{M}_B \cdot \vec{e}_3 = mg \frac{l}{2} \neq 0$$



cioè la II ECS applicata alla biella non è soddisfatta, quindi non c'è equilibrio. Analogamente per la configurazione $\varphi = -\frac{\pi}{2}$.

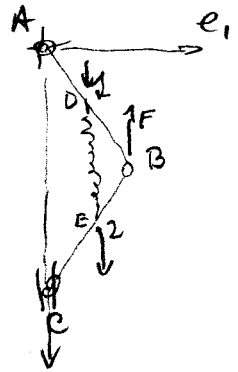
Si osserva che la dipendenza dei vincoli per $\varphi = \pm \frac{\pi}{2}$ implica che gli spostamenti virtuali del sistema a partire da tali configurazioni sono 2, cioè superiori al # dei gradi di libertà del sistema ($l=1$). Infatti se congelo, ad esempio, lo spostamento rotatorio della manovella (1 spostamento virtuale), la biella può ancora effettuare uno spostamento rotatorio intorno alla cerniera B (1 spostamento virtuale e quindi infinitesimo).

Dinamica

Scriviamo l'equazione di Lagrange

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial K}{\partial \varphi} = Q_{\varphi}$$

con Q_{φ} data dalla (2.1).



Calcoliamo l'energia cinetica del sistema K :

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

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

$$I_A^{(1)} = \frac{1}{3} m l^2$$

$$K^{(2)} = \frac{1}{2} I_E^{(2)} \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} m \vec{v}_E^2$$

$$I_E^{(2)} = \frac{1}{12} m l^2$$

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

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

Quindi

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

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

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

e

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

Allora, vale che

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

$$\frac{\partial K}{\partial \varphi} = 2ml^2 (\sin \varphi \cos \varphi) \dot{\varphi}^2$$

Quindi, l'equazione di Lagrange è:

$$2ml^2 \left(\frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right) \ddot{\varphi} + 2ml^2 \sin 2\varphi \dot{\varphi}^2 - ml^2 \sin 2\varphi \dot{\varphi}^2 = cl^2 \sin \varphi (\cos \varphi - \lambda)$$

cioè

$$(10.1) \quad 2ml^2 \left(\frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right) \ddot{\varphi} + ml^2 \sin 2\varphi \dot{\varphi}^2 = cl^2 \sin \varphi (\cos \varphi - \lambda)$$

5) Il sistema meccanico ha 1 g.l., vincoli lisci e forze conservative; quindi ammette l'energia meccanica come integrale primo.

$$E(t) = E(0) = K + V = ml^2 \left(\frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right) \dot{\varphi}^2 + cl^2 \left(\frac{1}{2} \cos^2 \varphi - \lambda \cos \varphi \right)$$

$$E(0) = m \frac{l^2}{3} \omega_0^2 + cl^2 \left(\frac{1}{2} - \lambda \right)$$

Quindi

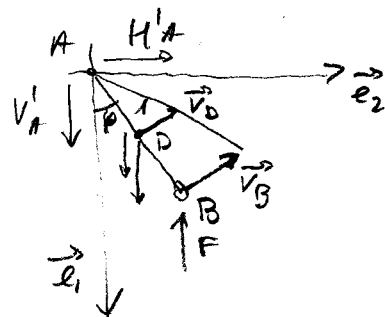
$$ml^2 \left(\frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right) \dot{\varphi}^2 + cl^2 \left(\frac{1}{2} \cos^2 \varphi - \lambda \cos \varphi \right) = m \frac{l^2}{3} \omega_0^2 + cl^2 \left(\frac{1}{2} - \lambda \right)$$

da cui segue che

$$(10.2) \quad \dot{\varphi}^2 = \frac{m \frac{l^2}{3} \omega_0^2 + cl^2 \left(\frac{1}{2} - \lambda \right) - cl^2 \left(\frac{1}{2} \cos^2 \varphi - \lambda \cos \varphi \right)}{ml^2 \left(\frac{1}{3} + \sin^2 \varphi \right)} = f^2(\varphi)$$

6) Calcolo delle reazioni vincolari in A in funzione di φ

Considero la ECD



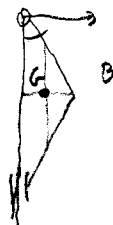
$$\begin{cases} \vec{P} \cdot \vec{e}_1 = 2m \ddot{x}_G \cdot \vec{e}_1 \\ \vec{M}_B^{(ext \rightarrow t)} \cdot \vec{e}_3 = \frac{dL_B^{(1)}}{dt} + (\vec{v}_B \times m \vec{v}_D) \cdot \vec{e}_3 \end{cases}$$

$$\vec{x}_G = l \left(\cos \varphi \vec{e}_1 + \frac{1}{2} \sin \varphi \vec{e}_2 \right)$$

$$\dot{\vec{x}}_G = l \left(-\sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_1 + \frac{1}{2} \cos \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_2 \right)$$

$$\ddot{\vec{x}}_G = l \left[\left(-\cos \varphi \dot{\varphi}^2 - \sin \varphi \ddot{\varphi} \right) \vec{e}_1 + \frac{1}{2} \left(-\sin \varphi \dot{\varphi}^2 + \cos \varphi \ddot{\varphi} \right) \vec{e}_2 \right]$$

$$\vec{F}_B^{el} = c l \cos \varphi \vec{e}_1$$



$$\begin{aligned} \vec{L}_B^{(1)} &= \vec{L}_A^{(1)} + (\vec{x}_A - \vec{x}_B) \times m \vec{v}_D = I_A \dot{\varphi} \vec{e}_3 - l (\cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2) \times m \vec{v}_D \\ &= I_A \dot{\varphi} \vec{e}_3 - l (\cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2) \times \frac{l}{2} m (-\sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_1 + \cos \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_2) \\ &= \frac{1}{3} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3 - \frac{m l^2}{2} (\cos^2 \varphi \dot{\varphi} + \sin^2 \varphi \dot{\varphi}) \vec{e}_3 \\ &= \frac{1}{3} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3 - \frac{m l^2}{2} \dot{\varphi} \vec{e}_3 = -\frac{1}{6} m l^2 \dot{\varphi} \vec{e}_3 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \vec{M}_B^{(ext \rightarrow t)} &= (\vec{x}_A - \vec{x}_B) \times (V_A' \vec{e}_1 + H_A' \vec{e}_2) + (\vec{x}_D - \vec{x}_B) \times (m g \vec{e}_1 + c l \cos \varphi \vec{e}_1) \\ &= (V_A' l \sin \varphi - H_A' l \cos \varphi) \vec{e}_3 + (m g + c l \cos \varphi) \frac{l}{2} \sin \varphi \vec{e}_3 \end{aligned}$$

Quindi

$$\begin{cases} V'_A + 2mg - F = 2ml(-\cos\varphi \dot{\varphi}^2 - \sin\varphi \ddot{\varphi}) \\ V'_A \sin\varphi - H'_A \cos\varphi + \frac{c}{2}(mg + cl\cos\varphi)\sin\varphi = -\frac{1}{6}ml^2 \ddot{\varphi} \end{cases}$$

Allora

$$\begin{cases} V'_A = F - 2mg - 2ml(\cos\varphi \dot{\varphi}^2 + \sin\varphi \ddot{\varphi}) \\ H'_A \cos\varphi = [F - 2mg - 2ml(\cos\varphi \dot{\varphi}^2 + \sin\varphi \ddot{\varphi})]\sin\varphi + (mg + cl\cos\varphi)\sin\varphi + \frac{1}{6}ml^2 \ddot{\varphi} \end{cases}$$

cioè

$$(12.1) \begin{cases} V'_A = (F - 2mg) - 2ml(\cos\varphi \dot{\varphi}^2 + \sin\varphi \ddot{\varphi}) \\ H'_A = [F - mg + cl\cos\varphi - 2ml(\cos\varphi \dot{\varphi}^2 + \sin\varphi \ddot{\varphi})]\operatorname{tg}\varphi + \frac{1}{6}ml \frac{\ddot{\varphi}}{\cos\varphi} \end{cases}$$

Ora, sostituendo la (10.2) nella (10.1) si può ricavare $\ddot{\varphi}$ in funzione di φ :

$$\ddot{\varphi} = \frac{1}{2ml^2(\frac{1}{3} + \sin^2\varphi)} \left[cl^2 \sin\varphi (\cos\varphi - 1) - ml^2 \sin^2\varphi f^2(\varphi) \right] = g(\varphi)$$

Infine, sostituendo $g(\varphi)$ e $f^2(\varphi)$ nella (12.1) si ottiene la risposta.