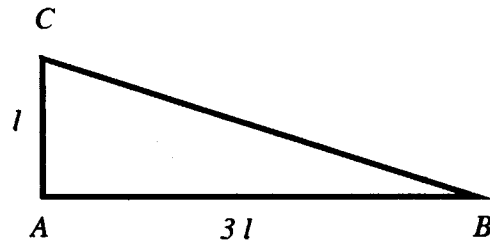


Compito di Meccanica Razionale

Trieste, 14 Gennaio 2008

(G. Tondo)

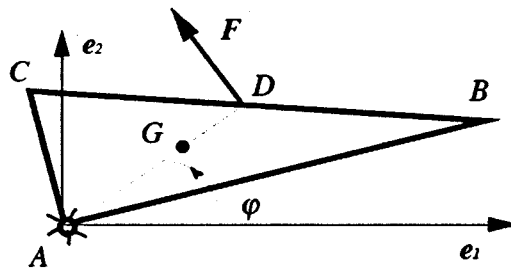


È data la lamina triangolare omogenea di figura, di massa m .

- 1) Essendo D il punto medio dell'ipotenusa BC , calcolare il momento d'inerzia rispetto alla retta passante per i punti A e D .

STATICA.

Si vincoli la lamina in un piano verticale con una cerniera fissa e liscia in A ; le forze attive sono: il peso proprio e la forza di figura, di modulo $|F|$, applicata in D e ortogonale al segmento AD in ogni configurazione del sistema. Sia φ l'angolo tra la retta orizzontale per A e il segmento AG (essendo G il baricentro della lamina).



- 2) Determinare le configurazioni di equilibrio in funzione dei parametri del sistema e discuterne la stabilità;
- 3) calcolare le reazioni vincolari in A all'equilibrio.

DINAMICA.

Inoltre si chiede di:

- 4) scrivere un'equazione differenziale pura di moto;
- 5) scrivere l'integrale dell'energia meccanica a partire dalle condizioni iniziali:

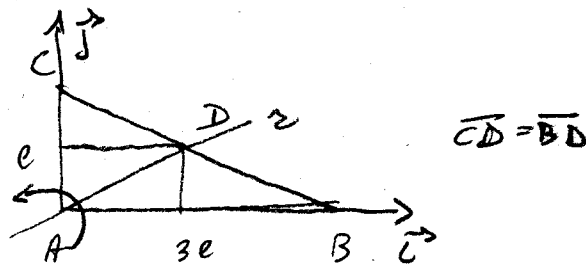
$$\varphi(0) = 0 \quad , \quad \dot{\varphi}(0) = \omega_0 \quad ;$$

- 6) calcolare le reazioni vincolari in A durante il moto in funzione di φ .

Tema d' esame del 14-01-2008

1) Geometria delle masse

Calcolo di I_2



Seguiamo la procedura standard. Determiniamo prima la matrice d'inerzia I_1 ad A, I_A e poi applichiamo la formula

$$I_2 = \text{vec}(\vec{x}_D - \vec{x}_A) \cdot I_A (\text{vec}(\vec{x}_D - \vec{x}_A))$$

Calcolo di I_A

$$I_A = \begin{bmatrix} I_{11} & I_{12} & 0 \\ I_{12} & I_{22} & 0 \\ 0 & 0 & I_{11} + I_{22} \end{bmatrix}$$

$$I_{11} = \int_R \rho(\rho) y^2 dx dy = \rho \int_0^{3e} dx \int_0^{y=f(x)} y^2 dy$$

dove $y=f(x)$ è l'equazione cartesiana della retta passante per B e C, cioè:

$$y = -\frac{1}{3}x + l$$

ρ : densità di massa = $\frac{2m}{3l^2}$

Quindi

$$I_{11} = \rho \int_0^{3e} dx \int_0^{l-\frac{x}{3}} y^2 dy = \rho \int_0^{3e} dx \left[\frac{y^3}{3} \right]_0^{l-\frac{x}{3}} = \rho \int_0^{3e} \frac{1}{3} \left(l - \frac{x}{3} \right)^3 dx =$$

$$= \rho \left[-\frac{1}{4} \left(l - \frac{x}{3} \right)^4 \right]_0^{3e} = -\frac{\rho}{4} (-l^4) = \frac{\rho l^4}{4} = \frac{2m}{3l^2} \frac{l^4}{4} = \left(\frac{ml^2}{6} \right)$$

$$I_{22} = \int_R \rho(\rho) x^2 dx dy = \rho \int_0^{3e} dx \int_0^{y=f(x)} x^2 dy = \rho \int_0^{3e} x^2 dx \int_0^{l-\frac{x}{3}} dy = \rho \int_0^{3e} x^2 \left(l - \frac{x}{3} \right) dx$$

$$= \rho \int_0^{3e} \left(lx^2 - \frac{x^3}{3} \right) dx = \frac{\rho}{3} \left[lx^3 - \frac{3x^4}{4} \right]_0^{3e} = \frac{\rho}{3} \left[l(3e)^3 - \frac{(3e)^4}{4} \right] = \frac{\rho}{3} \left(9 - \frac{27}{4} \right) = -\rho l^4 \frac{9}{4} = -\frac{2m}{3l^2} \frac{9}{4} = \left(\frac{3}{2} ml^2 \right)$$

$$\begin{aligned}
 I_{12} &= - \int_R \rho(P) x y \, dx \, dy = -\rho \int_0^{3l} dx \int_0^{y=f(x)} xy \, dy = \\
 &= -\rho \int_0^{3l} x \, dx \int_0^{(l-\frac{x}{3})} y \, dy = -\rho \int_0^{3l} x \left[\frac{y^2}{2} \right]_0^{(l-\frac{x}{3})} dx = -\rho \int_0^{3l} \frac{x}{2} \left(l - \frac{x}{3} \right)^2 dx \\
 &= -\frac{\rho}{2} \int_0^{3l} x \left(l^2 + \frac{x^2}{9} - \frac{2}{3} lx \right) dx = -\frac{\rho}{2} \int_0^{3l} \left(l^2 x - \frac{2}{3} lx^2 + \frac{x^3}{9} \right) dx \\
 &= -\frac{\rho}{2} \left[l^2 \frac{x^2}{2} - \frac{2}{9} l x^3 + \frac{x^4}{36} \right]_0^{3l} = -\frac{\rho}{2} \left(\frac{l^2}{2} 9l^2 - \frac{2}{9} l 27l^3 + \frac{81l^4}{36} \right) \\
 &= -\frac{2m}{3l^2} \left(\frac{9}{2} l^4 - 6l^4 + \frac{9}{4} l^4 \right) = -\frac{1}{3} \frac{m}{l^2} \left(\frac{3}{4} l^4 \right) = -\frac{ml^2}{4}
 \end{aligned}$$

Dunque

$$I_A = ml^2 \left[\begin{array}{c|cc} \frac{1}{6} & -\frac{1}{4} & 0 \\ -\frac{1}{4} & \frac{3}{2} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{5}{3} \end{array} \right]$$

$$\text{vers}(\vec{x}_D - \vec{x}_A) = l \left(\frac{3}{2} \vec{i} + \frac{1}{2} \vec{j} \right) / \left(\frac{l}{2} \sqrt{10} \right) = \frac{1}{\sqrt{10}} (3\vec{i} + \vec{j})$$

Allora

$$I_z = \frac{1}{\sqrt{10}} [3, 1] ml^2 \left[\begin{array}{c|cc} \frac{1}{6} & -\frac{1}{4} & \\ -\frac{1}{4} & \frac{3}{2} & \\ \hline \frac{1}{6} & -\frac{1}{4} & \frac{5}{3} \end{array} \right] \frac{1}{\sqrt{10}} \begin{bmatrix} 3 \\ 1 \end{bmatrix} = \frac{ml^2}{10} [3, 1] \begin{bmatrix} \frac{1}{4} \\ \frac{3}{4} \end{bmatrix} = \frac{ml^2}{10} \left(\frac{3}{4} + \frac{3}{4} \right) = \frac{3}{20} ml^2$$

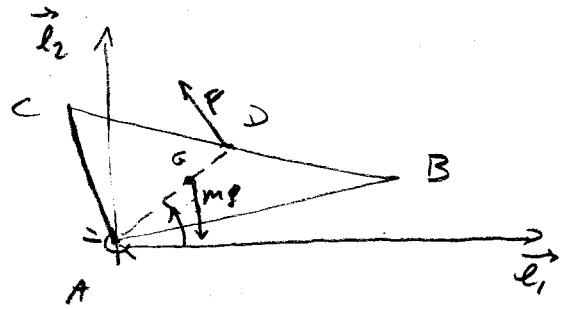
N.B. Poiché $I_A(\text{vers}(\vec{x}_D - \vec{x}_A)) = \frac{ml^2}{4\sqrt{10}} [-1, 3]$, $\text{vers}(\vec{x}_D - \vec{x}_A) \text{ NON } \bar{\in} \text{API}(A)$.

Ciò dipende dal fatto che la mediana r è asse di simmetria obliqua e non ortogonale per R .

Statica

2) equilibrio e stabilità

$n=2 \quad l=3-2=1 \quad \text{c.l.} = \varphi \in \mathbb{R}$



$$LV^{(ext)} = \vec{F}_D \cdot \delta \vec{x}_D + m \vec{g} \cdot \delta \vec{x}_C$$

$$\vec{x}_D = \frac{l\sqrt{10}}{2} (\cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2) \quad \delta \vec{x}_D = \frac{l\sqrt{10}}{2} (-\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2) \delta \varphi$$

$$\vec{x}_C = \frac{2}{3} \frac{l\sqrt{10}}{2} (\cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2) \quad \delta \vec{x}_C = \frac{l\sqrt{10}}{3} (-\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2) \delta \varphi$$

$$\vec{F}_D = F \vec{e}_3 \times \text{vers}(\vec{x}_D - \vec{x}_A) = F (-\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2)$$

Quindi

$$LV^{(ext)} = F (-\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2) \cdot \frac{l\sqrt{10}}{2} (-\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2) \delta \varphi +$$

$$- m g \vec{e}_2 \cdot \frac{l\sqrt{10}}{3} (-\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2) \delta \varphi$$

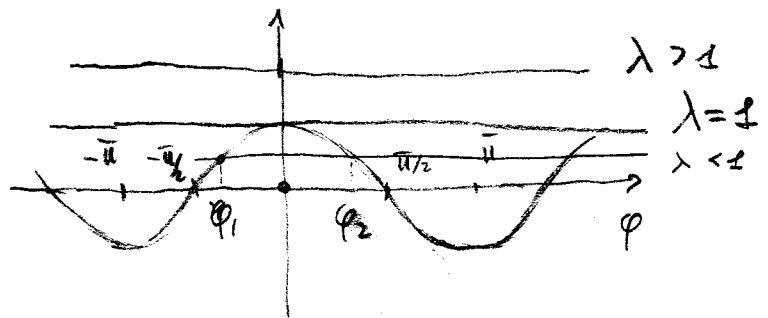
$$= F \frac{l\sqrt{10}}{2} \delta \varphi - \frac{l\sqrt{10}}{3} m g \cos \varphi \delta \varphi$$

La forza generalizzata è:

$$Q_\varphi = l\sqrt{10} \left(\frac{F}{2} - \frac{mg}{3} \cos \varphi \right)$$

Equazione pura d'equilibrio:

$$\cos \varphi = \frac{3}{2} \frac{F}{mg} = \lambda$$



se $\lambda > 1$ Nessuna soluzione

se $\lambda = 1$ $\varphi_{eq}^{(0)} = 0$

se $\lambda < 1$ $\varphi_{eq}^{(1)} = -\varphi_{eq}^{(2)} = -\arccos \lambda + 2k\pi \quad k \in \mathbb{Z}$

Lavoro virtuale (II metodo)

Poiché il sistema è rigido, possiamo usare la formula del lavoro virtuale per i rigidi:

$$LV^{(a)} = \cancel{R^{(a)}} \cdot \delta \vec{r}_A + \vec{M}_A \cdot \vec{\chi} = M_A \vec{e}_3 \cdot \delta \varphi \vec{e}_3 = M_A \delta \varphi$$

scegliendo il punto fisso A come polo di riduzione.

$$\vec{M}_A = (\vec{r}_D - \vec{r}_A) \times \vec{F}_D + (\vec{r}_G - \vec{r}_A) \times m \vec{g}$$

$$= \frac{\sqrt{10} l F}{2} \vec{e}_3 - mg \frac{1}{3} \sqrt{10} l \cos \varphi \vec{e}_3 = l \sqrt{10} \left(\frac{F}{2} - \frac{1}{3} mg \cos \varphi \right) \vec{e}_3$$

Dunque:

$$LV^{(a)} = l \sqrt{10} \left(\frac{F}{2} - \frac{1}{3} mg \cos \varphi \right) \delta \varphi$$

e Q_φ coincide con il momento (scalare) del sistema r.s. ad A .

Stabilità ^(localmente)

Il sistema è conservativo poiché il LV è il differenziale di una funzione, l'energia potenziale, data da

$$V(\varphi) = - \int Q_\varphi d\varphi = l\sqrt{10} \left(\frac{mg}{3} \sin\varphi - \frac{F}{2} \varphi \right) + c$$

$$= mg \frac{l\sqrt{10}}{3} \left(\sin\varphi - \frac{3F}{2mg} \varphi \right) = \mu g l \frac{\sqrt{10}}{3} (\sin\varphi - \lambda\varphi)$$

$$V'(\varphi) = -Q_\varphi = \mu g l \frac{\sqrt{10}}{3} (\cos\varphi - \lambda)$$

$$V''(\varphi) = -Q'_\varphi = -\mu g l \frac{\sqrt{10}}{3} \sin\varphi$$

Allora

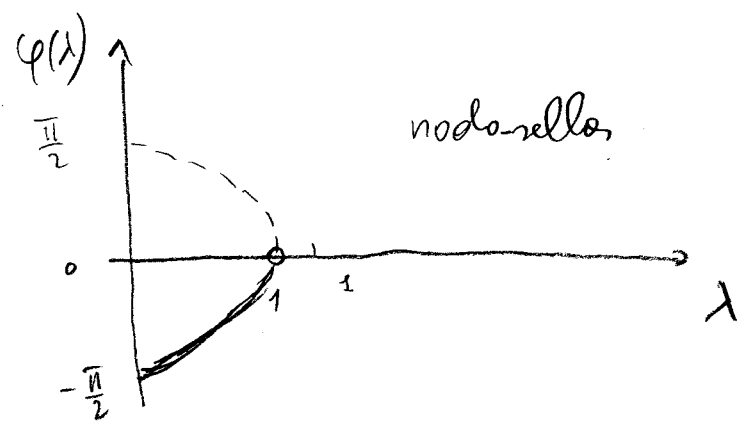
$$V''(\varphi^{(0)}=0) = 0 \Rightarrow \text{cero dubbio} \quad \text{e } \lambda = 1$$

$$V''(\varphi^{(1)}) > 0 \Rightarrow \text{min} \Rightarrow \text{eq. stabile} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right\} \text{e } \lambda < 1$$

$$V''(\varphi^{(2)}) < 0 \Rightarrow \text{max} \Rightarrow \text{eq. instabile}$$

$$V'''(\varphi) = -\mu g l \frac{\sqrt{10}}{3} \cos\varphi \Rightarrow V'''(\varphi^{(0)}) < 0 \Rightarrow \text{flesso} \Rightarrow \text{eq. instab. e } \lambda = 1$$

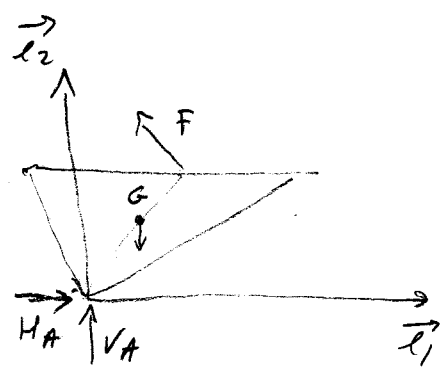
Diagramma di biforcazione



3) Reazioni in A all'equilibrio

$$\vec{R} \cdot \vec{e}_1 = 0 \quad H_A - F \sin \varphi_E = 0$$

$$\vec{R} \cdot \vec{e}_2 = 0 \quad V_A - mg + F \cos \varphi_E = 0$$



Quindi

$$H_A = F \sin \varphi_E = \begin{cases} \lambda = 1 & 0 \\ \lambda < 1 & -F \sqrt{1-\lambda^2} \end{cases} \quad \text{e } \varphi_E = \varphi^{(1)}$$

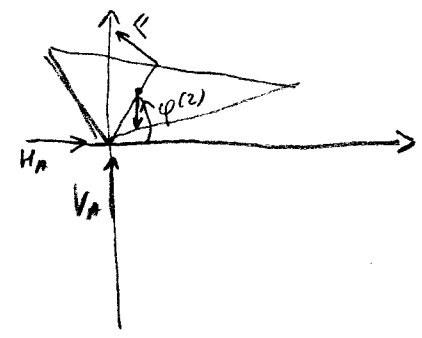
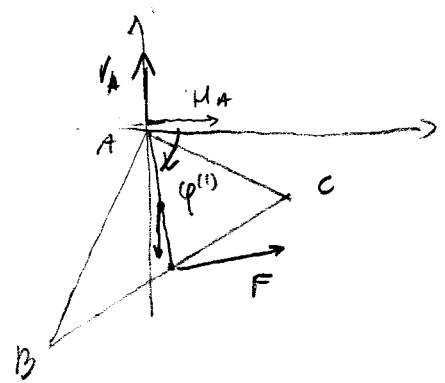
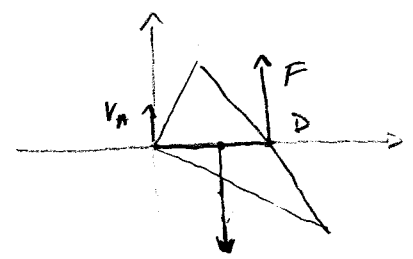
$$V_A = mg - F \cos \varphi_E = mg - F \lambda \quad \text{e } \lambda \leq 1 \quad \text{e } \varphi_E = \varphi^{(2)}$$

Ricapitolando:

e $\lambda = 1 \quad \varphi^{(1)} = 0$, instabile, $\begin{cases} H_A = 0 \\ V_A = \frac{mg}{3} > 0 \end{cases}$

e $\lambda < 1 \quad \varphi^{(1)} = -\varphi^{(2)}$, stabile, $\begin{cases} H_A = -F \sqrt{1-\lambda^2} < 0 \\ V_A = mg - F \lambda \end{cases}$

e $\varphi^{(2)} = \arccos \lambda$, instabile $\begin{cases} H_A = F \sqrt{1-\lambda^2} > 0 \\ V_A = mg - F \lambda \end{cases}$



Dinamica

16

Scrivo l'equazione di Lagrange per i sistemi conservativi.

$$L = K - V$$

$$K = \frac{1}{2} I_A \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{2} \left(\frac{5}{3} m l^2 \right) \dot{\varphi}^2$$

Da cui

$$L = \frac{1}{2} \left(\frac{5}{3} m l^2 \dot{\varphi}^2 \right) - m g l \frac{\sqrt{10}}{3} (\sin \varphi - \lambda \varphi)$$

$$\frac{\partial L}{\partial \varphi} = \frac{5}{3} m l^2 \dot{\varphi} \quad , \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} \right) = \frac{5}{3} m l^2 \ddot{\varphi}$$

$$\frac{\partial L}{\partial \varphi} = \frac{\partial (-V)}{\partial \varphi} = -m g l \frac{\sqrt{10}}{3} (\cos \varphi - \lambda)$$

L'equazione di Lagrange è:

$$\frac{5}{3} m l^2 \ddot{\varphi} + m g l \frac{\sqrt{10}}{3} (\cos \varphi - \lambda) = 0$$

Cioè

$$\ddot{\varphi} = \frac{g}{l} \frac{\sqrt{10}}{5} (1 - \cos \varphi) = g(\varphi)$$

N.B. L'eq. di Lagrange coincide con la II ECD con polo nel punto fisso A:

$$\vec{M}_A \cdot \vec{e}_3 = \frac{d}{dt} \vec{L}_A \cdot \vec{e}_3 \quad \Leftrightarrow \quad \vec{M}_A \cdot \vec{e}_3 = I_A \ddot{\varphi}$$

Il sistema è una macchina semplice con vincoli fissi, lisci e forze potenziali; quindi vale il teorema di conservazione dell'energia meccanica.

$$K + V = E|_{t=0} \quad \text{durante i moti del sistema}$$

Quindi

$$\frac{1}{2} \left(\frac{5}{3} m l^2 \right) \dot{\varphi}^2 + m g l \frac{\sqrt{10}}{3} (\sin \varphi - \lambda \varphi) = \frac{5}{6} m l^2 \omega_0^2,$$

da cui

$$\begin{aligned} \dot{\varphi}^2 &= \frac{6}{5 m l^2} \left(\frac{5}{6} m l^2 \omega_0^2 - m g l \frac{\sqrt{10}}{3} (\sin \varphi - \lambda \varphi) \right) = \\ &= \omega_0^2 - \frac{2}{5} \frac{\sqrt{10}}{l} \frac{g}{l} (\sin \varphi - \lambda \varphi) = f^2(\varphi) \end{aligned}$$

6) Reazioni vincolari durante il moto in funzione di φ

Usando la IED: $\vec{R}^{\text{ext}} = m \ddot{\vec{x}}_G$

$$H'_A - F \sin \varphi = m \ddot{x}_G, \quad \dot{x}_G = \frac{l \sqrt{10}}{3} (-\sin \varphi \dot{\varphi}), \quad \ddot{x}_G = \frac{l \sqrt{10}}{3} (-\cos \varphi \dot{\varphi}^2 - \sin \varphi \ddot{\varphi})$$

$$V'_A - m g + F \cos \varphi = m \ddot{y}_G, \quad \dot{y}_G = \frac{l \sqrt{10}}{3} (\cos \varphi \dot{\varphi}), \quad \ddot{y}_G = \frac{l \sqrt{10}}{3} (-\sin \varphi \dot{\varphi}^2 + \cos \varphi \ddot{\varphi})$$

Quindi

$$\begin{cases} H'_A = F \sin \varphi + m \frac{l \sqrt{10}}{3} (-\cos \varphi \dot{\varphi}^2 - \sin \varphi \ddot{\varphi}) \\ V'_A = m g - F \cos \varphi + m \frac{l \sqrt{10}}{3} (-\sin \varphi \dot{\varphi}^2 + \cos \varphi \ddot{\varphi}) \end{cases}$$

Sostituendo nelle eq. modulate $f^2(\varphi)$ e $g(\varphi)$ ottengo la risposta.