

Tema Esame di Meccanica Razionale, 27/01/2020

Silvia Papparini

Università di Pavia
s.paparini@campus.unimib.it

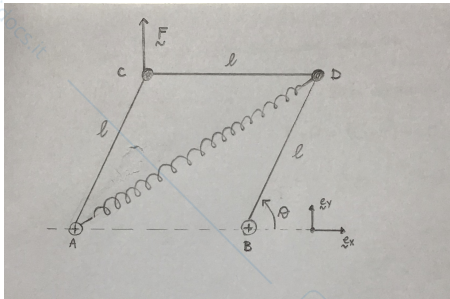
8 Giugno 2020

Temi Esame

8 Giugno 2020 1 / 17



Problema. In un piano verticale, tre aste omogenee ed uguali, di massa M e lunghezza l , sono collegate come mostrato in Figura. Le aste AC e BD sono collegate alle cerniere fisse A e B , poste alla stessa quota a distanza l tra loro; le aste AC e CD sono collegate attraverso la cerniera mobile C e le aste CD e BD sono collegate attraverso la cerniera mobile D . Tra le cerniere A e D si estende una molla ideale di costante elastica k e lunghezza a riposo nulla. L'angolo θ denota l'inclinazione sull'orizzontale dell'asta BD . Sulla cerniera C agisce la forza $F = F\mathbf{e}_y$, di intensità costante F , che può assimilarsi ad un campo di forza di potenziale $U = Fy_C$, dove y_C è l'ordinata del punto C nel riferimento cartesiano $(\mathbf{e}_x, \mathbf{e}_y)$ (indicato in Figura). In questo riferimento l'accelerazione di gravità è $-\mathbf{g}\mathbf{e}_y$. Si trascurino tutti gli attriti.



Q1. Scrivere l'energia cinetica T del sistema.

$T = T_{AC} + T_{CD} + T_{BD}$
 teorema di König: $T = \frac{1}{2} M \dot{x}_G^2 + \frac{1}{2} \dot{y} \cdot \vec{I}_G \dot{y} + M \dot{y}_G \cdot \vec{r}_G^A$ \bar{A} : osservatore ausiliario
 G : centro di massa
 scelte comode di A : $\bar{A} \equiv A$ fermo $\Rightarrow T = \frac{1}{2} \dot{y} \cdot \vec{I}_A \dot{y}$
 $\bar{A} \equiv G \Rightarrow T = \frac{1}{2} M \dot{x}_G^2 + \frac{1}{2} \dot{y} \cdot \vec{I}_G \dot{y}$
 T_{AC} \rightsquigarrow $\bar{A} \equiv A$ fermo $\Rightarrow T = \frac{1}{2} \dot{y} \cdot \vec{I}_A \dot{y}$ \rightsquigarrow simmetria a barre: $\vec{I}_A = I_{\perp} (I_{AC} \otimes \hat{e}_A \otimes \hat{e}_A) + I_{\parallel} \hat{e}_A \otimes \hat{e}_A$
 \hat{e}_A se scelto lungo la direzione di \hat{e}_A .
 $\Rightarrow \vec{I}_A = I_{\perp} (\hat{e}_{AC1} \otimes \hat{e}_{AC1} + \hat{e}_z \otimes \hat{e}_z) = \frac{1}{3} M l^2 (\hat{e}_{AC1} \otimes \hat{e}_{AC1} + \hat{e}_z \otimes \hat{e}_z)$
 $P.A = x \hat{e}_A$ con $x \in [0, l]$ $\Rightarrow I_{\perp} = \int_0^l x^2 \rho dx = \frac{M}{l} \int_0^l x^2 dx = \frac{1}{3} M l^2$
 $\hat{y} = \hat{e}_z \Rightarrow T_{AC} = \frac{1}{2} \dot{y}^2 (\vec{I}_A)_{zz} = \frac{1}{6} M l^2 \dot{y}^2$
 $T_{BD} = T_{AB}$ con $\bar{A} \equiv B$ fermo.

www.unidocs.it - Appunti e dispense per superare i tuoi esami universitari

www.unidocs.it - Appunti e dispense per superare i tuoi esami universitari

$T_{aorav_{ED}} \approx \bar{A} \equiv G$ centro di massa asta ED $T = \frac{1}{2} H \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} W \cdot \bar{G} \cdot W$
 NB: scegliamo $O \equiv A$ $N_G = (G-O)^{\circ}$
 $G-O = (G-C) + (C-O) = \left(\frac{l}{2} + l \cos \theta\right) \bar{e}_x + l \sin \theta \bar{e}_y$
 $G-C = \frac{l}{2} \bar{e}_x$ $C-O = l \cos \theta \bar{e}_x + l \sin \theta \bar{e}_y$
 $\Rightarrow N_G = -l \sin \theta \dot{\theta} \bar{e}_x + l \cos \theta \dot{\theta} \bar{e}_y$
 $N_G^2 = l^2 \dot{\theta}^2$
 $W = 0$ non c'è rotazione intorno a \bar{e}_z \Rightarrow *asta ed rimane sempre orizzontale.*
 $\Rightarrow T_{aorav_{ED}} = \frac{1}{2} H \dot{\theta}^2$ $\Rightarrow T = T_{aorav_{AC}} + T_{aorav_{BB}} + T_{aorav_{ED}} = 2 \cdot \frac{1}{6} H e^2 \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} H e^2 \dot{\theta}^2$
 $\Rightarrow T = \frac{5}{6} H e^2 \dot{\theta}^2$

Q2. Scrivere l'energia potenziale V del sistema.

$$V = V_g^{\text{tra AC}} + V_g^{\text{tra BD}} + V_g^{\text{tra CD}} + V_R + V_F \rightsquigarrow V_{\text{grav AC}} = M_{\text{tra AC}} \cdot g \cdot Y_G = \frac{1}{2} M g l \sin \theta$$

quando il corpo è un sistema di punti

$$= \frac{g}{2} \sin \theta$$

$$V_g^{\text{tra BD}} = V_g^{\text{tra BD}} \quad Y_G^{\text{tra BD}} = Y_G^{\text{tra AC}} \quad V_g^{\text{tra CD}} = M_{\text{tra CD}} \cdot g \cdot Y_G = M g l \sin \theta = l \sin \theta$$
 (completato)

$$V_R = \frac{1}{2} k r^2 \text{ dove } r = D - A = (D - B) + (B - A) = l(1 + \cos \theta) \mathbf{e}_x + l \sin \theta \mathbf{e}_y = l \cos \theta \mathbf{e}_x + l \sin \theta \mathbf{e}_y$$

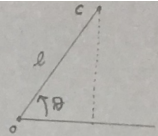
$$= D r^2 = l^2 (1 + \cos \theta)^2 + \sin^2 \theta = l^2 (1 + 2 \cos \theta + \cos^2 \theta + \sin^2 \theta) = l^2 (2 + 2 \cos \theta) = 2 l^2 (1 + \cos \theta)$$

$$\Rightarrow V_R = \frac{1}{2} k \cdot 2 l^2 (1 + \cos \theta) = k l^2 (1 + \cos \theta)$$

$V_F = -F y_c \quad (V = -U) \quad \text{con } \vec{F} = F_{xy}$

$\Rightarrow V_F = -F l \sin \theta$

$\Rightarrow \left[V = \frac{1}{3} M g l \sin \theta + \frac{1}{2} M g l \sin \theta + M g l \sin \theta + k l^2 \cos \theta - F l \sin \theta = \frac{4}{3} M g l \sin \theta + k l^2 \cos \theta - F l \sin \theta \right]$



Q3. Scrivere l'equazione di moto del sistema.

Lagrangiana del sistema:
$$L = T - V = \frac{5}{6} M e^2 \dot{\theta}^2 - (2Mg e \sin \theta + k e^2 \cos \theta - F e \sin \theta)$$

Equazione di moto:
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} \right) - \frac{\partial L}{\partial \theta} = 0 \Rightarrow \frac{d}{dt} \left(\frac{5}{3} M e^2 \dot{\theta} \right) + 2Mg e \cos \theta - k e^2 \sin \theta - F e \cos \theta = 0$$

$$\Rightarrow \frac{5}{3} M e^2 \ddot{\theta} + M e^2 \left(2 \frac{g}{e} \cos \theta - \frac{k}{M} \sin \theta - \frac{F}{M e} \cos \theta \right) = 0$$

$$\Rightarrow \ddot{\theta} = \frac{3}{5} \left(\left(\frac{F}{M e} - 2 \frac{g}{e} \right) \cos \theta - \frac{k}{M} \sin \theta \right)$$

Q4. Determinare il valore F_0 di F perché il sistema abbia una configurazione di equilibrio stabile per $\theta = \theta_0 = \frac{3}{4}\pi$.

teorema di statica lagrangiana: in un sistema scleronomo sono di equilibrio tutte e sole le configurazioni $q_0 \in \Omega$: $Q(q_0) = \frac{\partial V}{\partial q} \Big|_{q=q_0} = 0$ i.e. $\frac{\partial V}{\partial q_i} \Big|_{q=q_0} = 0$ $i=1, \dots, m$

teorema di Lagrange Dirichlet: Se l'energia potenziale di un sistema scleronomo ha un minimo isolato in $q_0 \in \Omega \Rightarrow q_0$ è una configurazione di equilibrio stabile.

equazione di equilibrio: $\frac{\partial V}{\partial \theta} = 0 \Rightarrow 2Mg\ell \cos\theta - k\ell^2 \sin\theta - F\ell \cos\theta = 0$

$\Rightarrow (2Mg - F)\ell \cos\theta = k\ell^2 \sin\theta$ • le conf. di equilibrio corrispondono ai valori di θ che soddisfanno queste equazioni

poniamo $\theta_0 = \frac{3}{4}\pi \Rightarrow (2Mg - F)\ell \left(-\frac{\sqrt{2}}{2}\right) = k\ell^2 \frac{\sqrt{2}}{2} \Rightarrow -2Mg + F_0 = k\ell \Rightarrow \boxed{F_0 = 2Mg + k\ell}$

Vediamo se è stabile:

$$\frac{\partial^2 V}{\partial \theta^2} \Big|_{\theta=\theta_0} = -2Mg\ell \sin\theta - k\ell^2 \cos\theta + F_0 \ell \sin\theta \Big|_{\theta=\theta_0} = -2Mg\ell \frac{\sqrt{2}}{2} - k\ell^2 \left(-\frac{\sqrt{2}}{2}\right) + (2Mg + k\ell)\ell \frac{\sqrt{2}}{2}$$

con $F = F_0$

$$= +\frac{\sqrt{2}}{2} k\ell^2 + \frac{\sqrt{2}}{2} k\ell^2 = \sqrt{2} k\ell^2 > 0 \Rightarrow \text{stabile per il teorema di Lagrange Dirichlet.}$$

Q5. Per $F = F_0$ calcolare la pulsazione ω (frequenza angolare) delle piccole oscillazioni intorno alla configurazione di equilibrio stabile $\theta = \theta_0$.

q_0 conf. di equilibrio, $A(q_0)$ matrice energia cinetica in q_0 , $B(q_0)$ matrice Hessiana energia potenziale in q_0 .
 λ_i autovalori relativi di $B(q_0)$ risp. ad $A(q_0)$.
 Relazione tra modi normali e autovalori

Modi oscillatori, corrispondenti a $\lambda_i > 0$
 Sono posizioni di oscillazione con frequenza angolare (propria)
 $\omega_i = \sqrt{\lambda_i}$

$$u_i(t) = u_i(0) \cos \sqrt{\lambda_i} t + \frac{1}{\sqrt{\lambda_i}} \dot{u}_i(0) \sin \sqrt{\lambda_i} t$$

Modi parabolici: $\lambda_i < 0$

$$u_i(t) = u_i(0) \cosh \sqrt{-\lambda_i} t + \frac{1}{\sqrt{-\lambda_i}} \dot{u}_i(0) \sinh \sqrt{-\lambda_i} t$$

Modi lineari: $\lambda_i = 0$ (modi costanti)

$$u_i(t) = u_i(0) + \dot{u}_i(0) t$$

Grazie al teorema di Silvester, dallo studio degli autovalori assoluti di $B(q_0)$, possiamo conoscere quali e quali modi avrà il sistema.
 \Rightarrow Se q_0 stabile $\Rightarrow \forall i: \lambda_i > 0$ \Rightarrow il moto periodico è una sovrapposizione di modi oscillatori e tramite l'analisi modale conosciamo tutte le frequenze proprie del sistema.
 Quando troviamo $\lambda_i < 0$ sapremo quali sono i modi possibili del sistema per instabilità.

$$A(q_0) = \left. \frac{\partial^2 T}{\partial \dot{\theta}^2} \right|_{q=q_0} = \left. \frac{\partial^2}{\partial \dot{\theta}^2} \left(\frac{5}{6} M e^2 \dot{\theta}^2 \right) \right|_{\theta=\theta_0 = \frac{3}{4}\pi} = \left. \frac{\partial}{\partial \dot{\theta}} (M e^2 \dot{\theta}) \right|_{\dot{\theta}=\dot{\theta}_0} = M e^2$$

$$B(q_0) = \left. \frac{\partial^2 V}{\partial \theta^2} \right|_{q=q_0} = \sqrt{2} k l^2$$

$$B(q_0) - \lambda A(q_0) = 0 \Rightarrow \sqrt{2} k l^2 - \lambda \frac{5}{6} M e^2 = 0 \Rightarrow \lambda = \frac{3\sqrt{2}}{5} \frac{k}{M} > 0$$

$$\Rightarrow \text{modo oscillatorio con frequenza angolare } \omega = \sqrt{\lambda} = \sqrt{\frac{k}{M}} \cdot \sqrt{\frac{3\sqrt{2}}{5}}$$

Q6. Scrivere l'energia totale E del sistema e dire se è una quantità conservata e perché.

Per un sistema meccanico soggetto a forze attive conservative, nell'ipotesi di perfezione dei vincoli:

$$\Rightarrow E(q, \dot{q}) := T + V \text{ è un integrale primo del moto}$$

costante lungo le soluzioni delle equazioni del moto.

Ad esempio: $E(\theta, \dot{\theta}) = \frac{1}{2} M e^2 \dot{\theta}^2 + k e^2 \cos \theta + (2Mg - F) e \sin \theta$

$$\dot{E} = \frac{1}{2} M e^2 2 \dot{\theta} \ddot{\theta} - k e^2 \sin \theta \dot{\theta} + (2Mg - F) e \cos \theta \dot{\theta} = \dot{\theta} \left[\frac{1}{2} M e^2 2 \ddot{\theta} - k e^2 \sin \theta + (2Mg - F) e \cos \theta \right] = 0$$

oss: $\dot{E} = 0 \Leftrightarrow E$ integrale primo del moto


Q8. Con $F = F\mathbf{e}_y$, è possibile determinare F in modo tale che il sistema sia in equilibrio per $\theta = \frac{\pi}{2}$?

equazione di equilibrio: $(Mg - F) \cos\theta = k\ell \sin\theta$

$$\theta = \frac{\pi}{2} \Rightarrow 0 = k\ell \quad \text{ma } k\ell \neq 0$$

\Rightarrow l'equilibrio è impossibile
per $\vec{F} = F\mathbf{e}_y$
e $\theta = \frac{\pi}{2}$

Q9. Con $\mathbf{F} = f(\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y)$, determinare il valore f_0 di f per cui il sistema è in equilibrio per $\theta = \frac{\pi}{2}$.

$\mathcal{L} = f_0(\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y)$
 ES: $\mathcal{L} = F_x \mathbf{e}_x + F_y \mathbf{e}_y + F_z \mathbf{e}_z$ è conservativa quando $\exists V = V(x, y, z)$ energia potenziale:
 $\mathcal{L} = -\nabla V = -\left(\frac{\partial V}{\partial x} \mathbf{e}_x + \frac{\partial V}{\partial y} \mathbf{e}_y + \frac{\partial V}{\partial z} \mathbf{e}_z\right)$
 $\Rightarrow \begin{cases} F_x = -\frac{\partial V}{\partial x} \Rightarrow V = -\int F_x dx + \text{costante rispetto a } x \\ F_y = -\frac{\partial V}{\partial y} \Rightarrow V = -\int F_y dy + \text{costante rispetto a } y \\ F_z = -\frac{\partial V}{\partial z} \Rightarrow V = -\int F_z dz + \text{costante rispetto a } z \end{cases}$
 $\Rightarrow V = -\int F_x dx - \int F_y dy - \int F_z dz + \text{costante}$ (V definita sul campo di controllo)
 Per noi $F_x = f_0, F_y = f_0, F_z = 0 \Rightarrow V = -f_0 x - f_0 y + \text{costante}$

 $x_e = l \cos \theta \Rightarrow V = -f_0 l \sin \theta - f_0 l \cos \theta = -f_0 l (\sin \theta + \cos \theta)$
 $y_e = l \sin \theta$
 $V_{\text{totale}} = 2Mgl \sin \theta + kl^2 \cos^2 \theta - f_0 l (\sin \theta + \cos \theta)$
 \Rightarrow nuove equazioni di equilibrio: $\frac{\partial V}{\partial \theta} = 0 \Rightarrow 2Mgl \cos \theta - kl^2 \sin \theta - f_0 l (\cos \theta - \sin \theta) = 0$
 con $\theta = \frac{\pi}{2} \Rightarrow -kl + f_0 = 0 \Rightarrow \boxed{f_0 = kl}$

Q10. Con $F = f_0(\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y)$, determinare le reazioni vincolari opposte dalle cerniere fisse A e B nella configurazione di equilibrio con $\theta = \frac{\pi}{2}$.

cerniere in C e D mobile
 cerniere in A e B fisse
 forza concentrata: $\vec{F} = f_0 \mathbf{e}_x + f_0 \mathbf{e}_y$ in C con $f_0 = 2\ell$
 $\phi_A = ?$ $\phi_B = ?$
 $\vec{F}_{esterne}$
 $\phi_A + \phi_B + \vec{F} + 3 \vec{F}_{peso\ totale} = 0$
 $= f_0 \mathbf{e}_x + f_0 \mathbf{e}_y = -m \mathbf{g} \mathbf{e}_y$
 $\Rightarrow \phi_A + \phi_B + f_0 \mathbf{e}_x + f_0 \mathbf{e}_y - 3Mg \mathbf{e}_y = 0$
 $\phi_{Ax} \mathbf{e}_x + \phi_{Ay} \mathbf{e}_y + \phi_{Bx} \mathbf{e}_x + \phi_{By} \mathbf{e}_y + f_0 \mathbf{e}_x + f_0 \mathbf{e}_y - 3Mg \mathbf{e}_y = 0$
 $\Rightarrow \begin{cases} \phi_{Ax} + \phi_{Bx} + f_0 = 0 \\ \phi_{Ay} + \phi_{By} + f_0 - 3Mg = 0 \end{cases}$

$\sum_{B \text{ parallela}} M_{\text{estremi}} = 0$ (per individuare una componente di ϕ_A):

$$\begin{aligned}
 (A-B) \times \phi_A + (G_1-B) \times P_{AC} + (C-B) \times F + (G-B) \times P_{ED} + (G_2-B) \times P_{BD} &= 0 \\
 -l_{AY} \times (\phi_{AY} \varepsilon_x + \phi_{AY} \varepsilon_y) &= (-l_{AY} \times \frac{1}{2} \varepsilon_y) = -M_{g \varepsilon y} = f_0 \varepsilon_x + f_0 \varepsilon_y \\
 -e \phi_{AY} \varepsilon_z &= M_{g \varepsilon z} = (-f_0 e - f_0 e) \varepsilon_z = -2f_0 e \varepsilon_z \\
 \Rightarrow -l \phi_{AY} + \frac{3}{2} M_g e - 2f_0 e &= 0 \Rightarrow \phi_{AY} = \frac{3}{2} M_g - \frac{2f_0 e}{l} = \boxed{\phi_{AY} = \frac{3}{2} M_g - 2ke}
 \end{aligned}$$

ASTA BD: $\sum_{\text{astre BD}} M_{\text{estremi}} = 0 : (B-D) \times \phi_B + (G_2-D) \times P_{BD} = 0$
 $= l \varepsilon_y = \frac{1}{2} \varepsilon_y = -m g \varepsilon_y = 0$
 $\Rightarrow l \varepsilon_y \times (\phi_{Bx} \varepsilon_x + \phi_{By} \varepsilon_y) = 0 \Rightarrow -l \phi_{Bx} \varepsilon_z = 0 \Rightarrow \boxed{\phi_{Bx} = 0}$

Ripetiamo:

$$\begin{cases} \phi_{Ax} + 0 + kl = 0 \Rightarrow \phi_{Ax} = -kl \\ \frac{3}{2}Mg - 2kl + \phi_{By} + kl - 2Mg = 0 \Rightarrow -\frac{3}{2}Mg - kl + \phi_{By} = 0 \Rightarrow \phi_{By} = \frac{3}{2}Mg + kl \end{cases}$$

$$\Rightarrow \vec{\phi}_A = -kl \hat{e}_x + \left(\frac{3}{2}Mg - 2kl\right) \hat{e}_y \quad \vec{\phi}_B = \left(\frac{3}{2}Mg + kl\right) \hat{e}_y$$