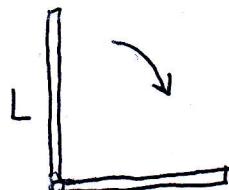


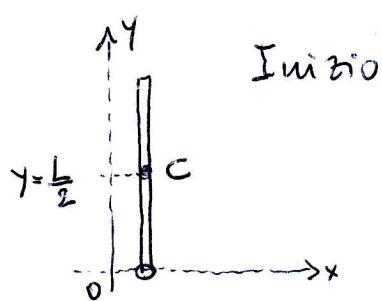
Una sbarretta omogenea di lunghezza L e massa M è incernierata in un estremo a un asse orizzontale senza attrito. La sbarretta viene lasciata andare, in quiete, in posizione verticale, come mostrato nello schizzo:



Quando la sbarretta si trova in posizione orizzontale, si calcolino:

- la velocità angolare della sbarretta,
- il modulo della sua accelerazione angolare,
- le componenti x e y dell'accelerazione del suo centro di massa,
- le componenti della reazione vincolare della cerniere.

a) Durante il moto rotazionale della sbarretta agiscono le seguenti forze: ~~forza~~ peso e reazione vincolare delle cerniere. Ma la reazione vincolare delle cerniere è applicata in un punto che resta fisso durante tutto il moto della sbarretta, per cui queste forze non compie lavoro. L'unica forza che compie lavoro, quindi, è la forza peso della sbarretta. Dato che la forza peso è conservativa, l'energia meccanica delle sbarrette si conserva. Introduciamo un sistema di coordinate ortogonali (x, y) , con asse y orientato positivamente verso l'alto. Fissiamo $y=0$ alla quota delle cerniere; allora, all'intante iniziale la quota del centro di massa delle sbarrette è $y_{CM,i} = \frac{L}{2}$, e



all'intante finale la quota del centro di massa delle sbarrette è $y_{CM,f} = 0$. All'intante iniziale l'energia cinetica di rotazione delle sbarrette è $K_i = 0$, e

all'intante finale l'energia cinetica di rotazione delle sbarrette è $K_f = \frac{1}{2} I_z \omega_f^2 = \frac{1}{2} \cdot \left(\frac{1}{3} M L^2\right) \omega_f^2 = \frac{1}{6} M L^2 \omega_f^2$.

per le ipotesi del problema, per cui $K_i = 0$. All'intante finale l'energia cinetica di rotazione delle sbarrette è

$$K_f = \frac{1}{2} I_z \omega_f^2 = \frac{1}{2} \cdot \left(\frac{1}{3} M L^2\right) \omega_f^2 = \frac{1}{6} M L^2 \omega_f^2$$

Dunque, deve risultare:

$$E_{m,f} = E_{m,i} \Rightarrow K_f + U_f = K_i + U_i , \text{cioè}$$

$$\frac{1}{6} M L^2 \omega_f^2 + M g y_{CM,f} = M g y_{CM,i}$$

$$\frac{1}{3} M L \omega_f^2 = Mg \frac{L}{8} \quad ; \quad \text{e infine } \omega_f^2 = \frac{3g}{L}, \text{ da cui:}$$

$$|\omega_f| = \sqrt{\frac{3g}{L}}$$

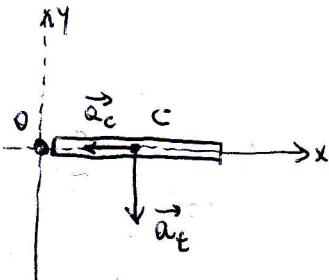
b) Quando le sbarrette si trovano nella posizione orizzontale, la seconda equazione cardinale, con i momenti delle forze calcolati rispetto alla cerniere, diventa:

$$I_2 \ddot{d} = -\frac{L}{2} Mg, \text{cioè: } \frac{1}{3} M L^2 \ddot{d} = -\frac{L}{2} Mg, \text{ e quindi:}$$

$$\ddot{d} = -\frac{3g}{2L}, \text{ e quindi}$$

$$|\ddot{d}| = \frac{3g}{2L}$$

c)



Dunque, l'accelerazione tangenziale del centro di massa delle sbarrette è:

$$\vec{a}_{cm,t} = -|\ddot{d}| \frac{L}{2} \hat{j} = -\frac{3}{4} g \hat{j}$$

L'accelerazione lungo l'asse x è l'accelerazione centripeta del centro di massa, per cui risulta:

$$\vec{a}_{cm,c} = -\omega_f^2 \frac{L}{2} \hat{i} = -\frac{3}{2} g \hat{i} \quad ; \quad \text{dunque:}$$

$$a_{cm,x} = -\frac{3}{2} g \quad ; \quad a_{cm,y} = -\frac{3}{4} g$$

Applichiamo la prima equazione condinale.

$$\text{Axe } x: M \alpha_{CM,x} = R_x$$

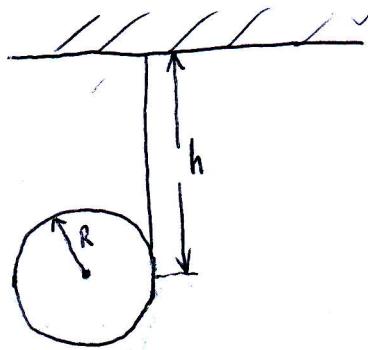
$M\vec{g}$

$$\text{Axe } y: M \alpha_{CM,y} = R_y - Mg$$

$$R_x = M \alpha_{CM,x} = -\frac{3}{2} Mg$$

$$R_y = M (\alpha_{CM,y} + g) = M \left(-\frac{3}{4} g + g \right) = \frac{1}{4} Mg$$

Un filo di massa trascurabile e' avvolto intorno a un disco omogeneo avente raggio R e massa M ; l'altro estremo del filo e' agganciato a un supporto fisso.

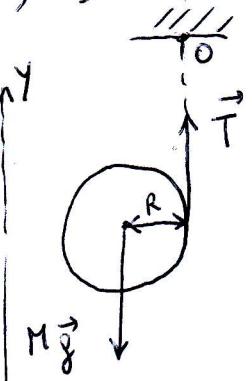


Il disco e' lasciato cadere da fermo e il filo si mantiene verticale durante le cadute del disco.

Mentre il disco scende:

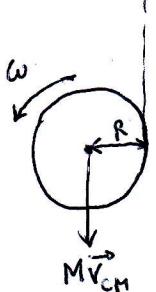
- si calcoli il modulo delle tensione del filo;
- si calcoli il modulo dell'accelerazione del centro di massa del disco;
- si calcoli il modulo delle velocita' del centro di massa del disco nell'istante in cui questo e' sceso di un tratto di lunghezza h partendo da fermo;
- si verifichi il risultato del punto c) usando l'approccio energetico.

a) Durante le cadute del disco valgono le due equazioni cardinali:



$$M \ddot{a}_{CM,y} = -Mg + T \quad (1)$$

Il momento delle forze agenti sul disco rispetto a un punto fermo posto lungo la direzione delle forze \vec{T} e' : $\tau_z = RMg$



Il momento angolare totale del disco rispetto allo stesso polo e' $L_{TOT,z} = RM |v_{CM,y}| + I_{z'} w$,^(*)

dove $I_{z'}$ e' il momento d'inerzia del disco rispetto a un asse perpendicolare al piano del disco e passante per il suo centro di massa, cioè $I_{z'} = \frac{1}{2}MR^2$, e w e' la velocità angolare di rotazione del disco attorno a questo asse.

Risulta quindi:

$$[L_{TOT,z}]' = RM |\dot{a}_{CM,y}| + I_{z'} \dot{w}, \text{ con la}$$

condizione di puo' rotolamento per il disco:

$$\lambda = \frac{|\dot{a}_{CM,y}|}{R}, \text{ per cui } [L_{TOT,z}]' = RM |\dot{a}_{CM,y}| + \frac{1}{2}MR^2 \frac{|\dot{a}_{CM,y}|}{R} = \frac{3}{2}MR |\dot{a}_{CM,y}|$$

(*) l'uso del valore assoluto non e' vero necessario affinché il segno del primo contributo forse positivo, come deve essere per le convenzioni del segno di L_z .

Per la seconda equazione centinale deve risultare

$$[L_{TOT,z}]' = \tau_z, \quad \text{per cui le due equazioni risolvono}$$

sono:

$$\begin{cases} M\alpha_{CM,y} = -Mg + T \\ \frac{3}{2} MR |\alpha_{CM,y}| = MRg \end{cases} \Rightarrow \alpha_{CM,y} = -g + \frac{T}{M}$$

Poiché $\alpha_{CM,y} < 0$ nel sistema di coordinate scelto, risulta

$|\alpha_{CM,y}| = g - \frac{T}{M}$, e quindi la seconda equazione diventa:

$$\frac{3}{2} \left(g - \frac{T}{M} \right) = g \Rightarrow g - \frac{T}{M} = \frac{2}{3}g \Rightarrow \frac{T}{M} = \frac{1}{3}g,$$

e in fine

$$T = \frac{1}{3} Mg$$

b) La seconda equazione dà direttamente

$$|\alpha_{CM,y}| = \frac{2}{3}g$$

c) Il centro di mase del disco si muove di moto rettilineo uniformemente accelerato, per cui possiamo usare la legge che lega direttamente la posizione e la velocità istantanee nel moto considerato: $V_{y,f}^2 - V_{y,i}^2 = 2\alpha_{CM,y} (Y_f - Y_i)$

$$V_{y,i} = 0; \quad \alpha_{CM,y} = -\frac{2}{3}g; \quad Y_f - Y_i = -h, \quad \text{per cui ottieniamo:}$$

$$V_{y,f}^2 = 2 \cdot \left(-\frac{2}{3}gh\right) \cdot (-h) = \frac{4}{3}gh, \text{ e quindi}$$

$$|V_{cm,y,f}| = \sqrt{\frac{4}{3}gh} = 2 \cdot \sqrt{\frac{1}{3}gh}$$

d) Applichiamo il teorema dell'energia cinetica al disco mentre sta scendendo, fra l'istante iniziale in cui pente di fermo e l'istante finale in cui il suo centro di massa è sceso di un tratto h .

Le forze agenti sul disco durante la discesa sono la forza peso del disco e la tensione del filo; ma quest'ultima forza non compie lavoro in quanto, intente per istante, agisce su un punto che è instantaneamente fermo (il disco rotola senza strisciare sul filo). Dunque l'unica forza che compie lavoro durante la discesa del disco è la forza peso. Pertanto il lavoro compiuto molto fra i due istanti considerati è

$$W_{TOT} = W_p = Mgh$$

Per il teorema dell'energia cinetica deve risultare

$$W_{TOT} = K_{TOT,f} - K_{TOT,i}, \text{ con } K_{TOT,i} = 0 \text{ dato che il disco è fermo all'istante iniziale.}$$

Si risulta poi $K_{TOT,f} = \frac{1}{2} \left(M + \frac{I_z'}{R^2} \right) |V_{CM,f}|^2$ per il disco

che sta rotolando senza strisciare, cioè

$$K_{TOT,f} = \frac{1}{2} \left(M + \frac{1}{R^2} \cdot \frac{1}{2} MR^2 \right) |V_{CM,f}|^2 = \frac{3}{4} M |V_{CM,f}|^2$$

Allora l'equazione risolvente diventa:

$$\frac{3}{4} M |V_{CM,f}|^2 = \lambda g h \Rightarrow |V_{CM,f}|^2 = \frac{4}{3} g h, \text{ e infine}$$

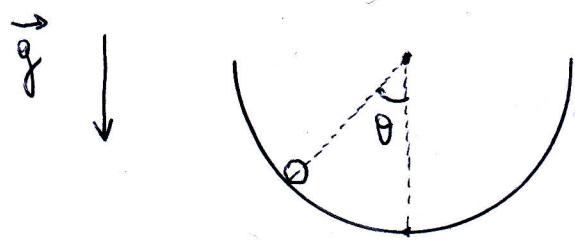
$$|V_{CM,f}| = \sqrt{\frac{4}{3} g h} = 2 \sqrt{\frac{1}{3} g h}$$

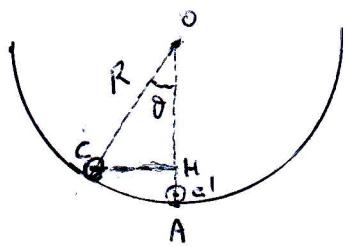
Risultato coincidente con quello ottenuto nel punto c).

C Serway, pr. 10.81

Una sfera piena omogenea avente raggio r si trova sulle superficie interne scritte di una ciotola semisferica avente raggio R , molto maggiore di r . La sfera parte da fermezza in un punto definito dall'angolo θ con la verticale e rotola senza strisciare.

Si determini la velocità angolare delle sfere nell'istante in cui tocca il fondo della ciotola.





Durante il moto di piano rotolamento delle sferette lungo la superficie interna delle ciotole smisurate,

l'unica forza che compie lavoro e' la forza peso delle sferette; le forze di attrito statico non compie lavoro in quanto, a ogni istante, agisce su un punto instantaneamente fermo.

Calcoliamo il dislivello verticale tra il punto di pertinenza P e il fondo delle ciotole (punto A):

$$\overline{CH} = \overline{OC}' - \overline{OH} = (R-r) \cdot (1 - \cos\theta) \quad \overline{OH} = \overline{OC} \cos\theta$$

Energia cinetica iniziale delle sferette: $K_i = 0$

Energia cinetica finale delle sferette:

$$K_f = \frac{1}{2} \left(M + \frac{I_z'}{r^2} \right) |\vec{V}_f|^2 = \frac{1}{2} \left(M + \frac{1}{r^2} \cdot \frac{2}{5} Mr^2 \right) |\vec{V}_f|^2 = \frac{7}{10} M |\vec{V}_f|^2$$

Lavoro compiuto completamente tra l'istante iniziale e l'istante finale:

$$W_{tot} = W_p = Mg(R-r)(1-\cos\theta)$$

Per la condizione di piano rotolamento, risulta $|\vec{V}_f| = \omega_f r$, e quindi

$$K_f = \frac{7}{10} Mr^2 \omega_f^2$$

Per il teorema dell'energia cinetica, quindi risulta:

$$K_f - K_i = W_{TOT}, \text{ cioè:}$$

$$\frac{7}{10} M r^2 \omega_f^2 = M g(R-r)(1-\cos\theta), \text{ e quindi:}$$

$$\omega_f^2 = \frac{10 g(R-r)(1-\cos\theta)}{7r^2}, \text{ e infine:}$$

$$|\omega_f| = \frac{1}{r} \sqrt{\frac{10}{7} g(R-r)(1-\cos\theta)}$$

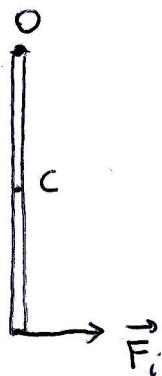
Una sbarra rettilinea avente massa $M = 0,63 \text{ kg}$ e lunghezza $L = 1,24 \text{ m}$ e' inizialmente ferma in posizione verticale appesa con il suo estremo superiore a un gancio.

Improvvisamente una forza orizzontale impulsiva

$$\vec{F}_i = (19,7 \hat{i}) \text{ N} \quad \text{viene esercitata sulla sbarra.}$$

- Se la forza e' applicata nell'estremita' inferiore della sbarra, si calcoli l'accelerazione del centro di massa della sbarra, e
- la forza di reazione orizzontale esercitata dal gancio.
- Se la forza e' applicata nel centro della sbarra, si calcoli l'accelerazione del centro di massa, e
- la forza di reazione orizzontale esercitata dal gancio.
- Dove deve essere applicata la forza affinché la reazione orizzontale del gancio sia nulla? Tale punto e' chiamato CENTRO DI PERCUSSIONE.

a)



Calcoliamo il momento delle forze \vec{F}_i rispetto al polo O.

$$\tau_z = L |\vec{F}_i|$$

Dove risultare $I_z \alpha = \tau_z$, per cui ottieniamo:

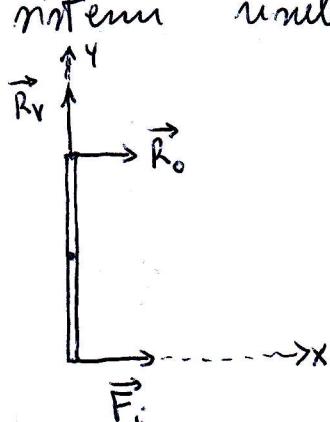
$$\alpha = \frac{\tau_z}{I_z} = \frac{L |\vec{F}_i|}{I_z} = \frac{L |\vec{F}_i|}{\frac{1}{3} M L^2} = \frac{3 |\vec{F}_i|}{M L}$$

L'accelerazione intorno del centro di massa delle barre e' quindi:

$$\alpha_{CM,x} = \alpha \cdot \overline{OC} = \alpha \frac{L}{2} = \frac{3 |\vec{F}_i|}{M L} \cdot \frac{L}{2} = \frac{3 |\vec{F}_i|}{2 M}$$

$$\boxed{\alpha_{CM,x} = \frac{3 |\vec{F}_i|}{2 M} \hat{i} = (35 \hat{i}) \frac{m}{s^2}}$$

b) Per le prime equazioni coordinate della dinamica dei sistemi risultate:



$\vec{F}_i + \vec{R}_o = M \vec{\alpha}_{CM}$, dove \vec{R}_o e' il componente orizzontale delle forze di reazione esercitate dal gancio mentre sta agendo le forze impulsive \vec{F}_i .

Considerando solo le componenti lungo l'asse x ottieniamo:

$$F_{i,x} + R_{o,x} = M \alpha_{cm,x}, \text{ da cui ricaviamo}$$

$$R_{o,x} = M \alpha_{cm,x} - F_{i,x} = \frac{3}{2} F_{i,x} - F_{i,x} = \frac{1}{2} F_{i,x}, \text{ cioè}$$

$$\boxed{\vec{R}_o = \frac{1}{2} \vec{F}_i = (7,35 \hat{i}) N}$$

c) Se le forze e' esercitate nel centro delle sbarre, risultano (sempre rispetto al polo O):

$$\tau_z = \frac{L}{2} |\vec{F}_i|, \text{ per cui adesso risultano:}$$

$$I_z \alpha = \tau_z \Rightarrow \frac{1}{3} M L^2 \alpha = \frac{L}{2} |\vec{F}_i| \Rightarrow \alpha = \frac{3 |\vec{F}_i|}{2 M L},$$

e l'accelerazione del centro di massa delle sbarre e':

$$a_{cm,x} = \frac{L}{2} \alpha = \frac{L}{2} \cdot \frac{3 |\vec{F}_i|}{2 M L}, \text{ cioè:}$$

$$a_{cm,x} = \frac{3 |\vec{F}_i|}{4 M} \Rightarrow \boxed{\vec{a}_{cm} = \frac{3 |\vec{F}_i| \hat{i}}{4 M} = (17,5 \hat{i}) \frac{m}{s^2}}$$

d) Procedendo come nel punto b), ottieniamo:

$$F_{i,x} + R_{o,x} = M \alpha_{cm,x}, \text{ da cui}$$

$$R_{o,x} = M \alpha_{cm,x} - F_{i,x} = \frac{3}{4} F_{i,x} - F_{i,x} = -\frac{1}{4} F_{i,x}, \text{ cioè}$$

$$\boxed{\vec{R}_o = -\frac{1}{4} \vec{F}_i = (-3,675 \hat{i}) N}$$

e) Indichiamo con d le distanze del punto di applicazione delle forze \vec{F}_i dal gancio.

Risulta: $T_z = d |\vec{F}_i|$, per cui:

$$I_z \alpha = d |\vec{F}_i| \Rightarrow \alpha = \frac{d |\vec{F}_i|}{I_z} = \frac{d |\vec{F}_i|}{\frac{1}{3} M L^2} = \frac{3 d |\vec{F}_i|}{M L^2}$$

Accelerazione del centro di massa:

$$\alpha_{CM,x} = \alpha \frac{L}{2} = \frac{L}{2} \cdot \frac{3 d |\vec{F}_i|}{M L^2} = \frac{3 d |\vec{F}_i|}{2 M L}$$

Per la componente x delle reazioni del gancio ottieniamo:

$$F_{i,x} + R_{o,x} = M \alpha_{CM,x}, \text{ da cui}$$

$$R_{o,x} = M \alpha_{CM,x} - F_{i,x} = \frac{3 d}{2 L} F_{i,x} - F_{i,x} = \left(\frac{3 d}{2 L} - 1 \right) F_{i,x}$$

Dunque, risulta $R_{o,x} = 0$ quando

$$\frac{3 d}{2 L} - 1 = 0 \Rightarrow \frac{3 d}{2 L} = 1 \Rightarrow \boxed{d = \frac{2}{3} L}$$

[Le reazioni orizzontali del gancio risultano nulle se le forze e' applicate a una distanza $d = \frac{2}{3} L$ dal gancio]

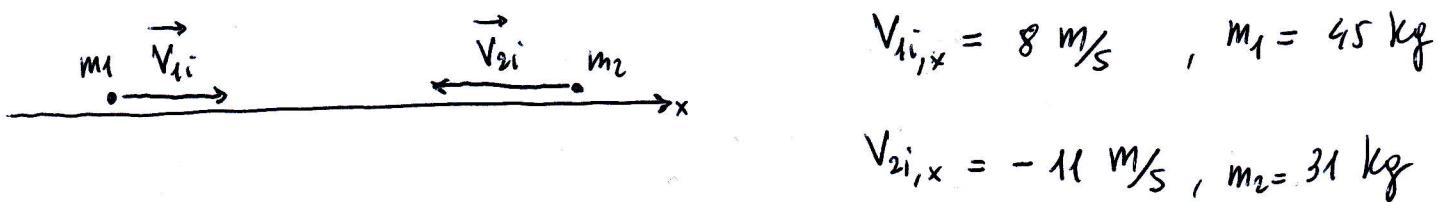
Due ragazzi scivolano per gioco sulla superficie ghiacciate di un parcheggio. A un certo istante il ragazzo avente massa $m_1 = 45 \text{ kg}$ sta scivolando con velocità di modulo $|\vec{V}_{1i}| = 8 \text{ m/s}$, mentre il ragazzo avente massa $m_2 = 31 \text{ kg}$ sta scivolando con velocità di modulo $|\vec{V}_{2i}| = 11 \text{ m/s}$. I due ragazzi si muovono lungo le stesse direzioni ma in versi opposti. Quando giungono vicini si aggrediscono l'uno all'altro e procedono insieme.

- Si calcoli il modulo delle velocità dei due ragazzi quando si muovono insieme.
- Qual è il rapporto tra le loro energie cinetiche totale finale e le loro energie cinetiche totale iniziale?

Eppure il gioco troppo divertente, lo ripetono. Svariate più le loro direzioni iniziali di moto distano di un tratto $d = 1,2 \text{ m}$. Ma volte vicini, si aggrediscono nuovamente l'uno all'altro e iniziano con il ruotare attorno al centro di massa del sistema costituito da ambedue. Si schematizzino i due ragazzi come punti materiali e si supponga che le loro braccia restino allungate durante tutto il processo.

- Si calcoli la velocità del loro centro di massa.
- Si calcoli la velocità angolare di rotazione dei due ragazzi attorno al loro centro di massa.
- Qual è il rapporto tra le loro energie cinetiche totale finale e le loro energie cinetiche totale iniziale?
- Perché le risposte alle domande b) ed c) sono con diverse?

a) Nelle condizioni descritte nel punto a), il processo equivale a un'urto unidimensionale totalmente inelastico.



Poiché la risultante delle forze esterne agenti sul sistema costituito dai due ragazzi è nulla, le quantità di moto totale del sistema si conserva. Poiché dopo il contatto i due ragazzi procedono insieme, le loro velocità in questa fase sarà la stessa. Dunque, risulta:

$$P_{\text{TOT,f},x} = P_{\text{TOT,i},x}$$

$$(m_1 + m_2) V_{f,x} = m_1 V_{1i,x} + m_2 V_{2i,x}, \text{ e quindi:}$$

$$V_{f,x} = \frac{m_1 V_{1i,x} + m_2 V_{2i,x}}{m_1 + m_2} = 0,25 \text{ m/s}$$

$$\Rightarrow |\vec{V}_f| = \frac{m_1 V_{1i,x} + m_2 V_{2i,x}}{m_1 + m_2} = 0,25 \text{ m/s}$$

b) Energie cinetiche totali iniziali:

$$K_{\text{TOT,i}} = \frac{1}{2} m_1 (V_{1i,x})^2 + \frac{1}{2} m_2 (V_{2i,x})^2$$

Energie cinetiche totali finale:

$$K_{\text{TOT}, f} = \frac{1}{2} (m_1 + m_2) |\vec{V}_f|^2 = \frac{1}{2} \frac{(m_1 v_{1i,x} + m_2 v_{2i,x})^2}{m_1 + m_2}$$

Rapporto:

$$\frac{K_{\text{TOT}, f}}{K_{\text{TOT}, i}} = \frac{(m_1 v_{1i,x} + m_2 v_{2i,x})^2}{(m_1 + m_2)[m_1 (v_{1i,x})^2 + m_2 (v_{2i,x})^2]} = 0,7163 \times 10^{-3}$$

c) La velocità del centro di massa dei due ragazzi è

$$V_{CM, x} = \frac{m_1 v_{1i,x} + m_2 v_{2i,x}}{m_1 + m_2} = 0,25 \text{ m/s}$$

$$V_{CM, y} = 0$$

Queste velocità si conservano durante tutto il processo, in quanto il sistema dei due ragazzi è isolato.

d) Anzitutto, occorre determinare la posizione del centro di massa dei due ragazzi lungo le direzioni ortogonali a quelle delle loro velocità iniziali. Comincia effettuando il calcolo nell'intento in cui i due ragazzi arrivino alla distanza d minima tra loro, subito prima di aggrapparsi mantenendosi a distanze d tra loro.

Nello schizzo qui sopra riportato: $y_1 = 0, y_2 = d$

Dunque, l'ordinata del centro di massa è: $y_{CM} = \frac{m_1 y_1 + m_2 y_2}{m_1 + m_2}$

Dunque: $y_{CM} = \frac{m_2 d}{m_1 + m_2}$

Distanza di m_1 dal centro di mese:

$$d_1 = y_{CM} = \frac{m_2 d}{m_1 + m_2}$$

Distanza di m_2 dal centro di mese:

$$d_2 = d - y_{CM} = d \left(1 - \frac{m_2}{m_1 + m_2} \right) = \frac{m_1 d}{m_1 + m_2}$$

Pertanto, rispetto a un'asse perpendicolare al piano del moto dei due ragazzi prima dell'auto, il momento d'inerzia del sistema costituito dai due ragazzi dopo l'auto (sistema rigido) è:

$$\begin{aligned} I_2 &= m_1 d_1^2 + m_2 d_2^2 = \\ &= m_1 \left(\frac{m_2 d}{m_1 + m_2} \right)^2 + m_2 \left(\frac{m_1 d}{m_1 + m_2} \right)^2 = \frac{m_1 m_2^2 d^2 + m_1^2 m_2 d^2}{(m_1 + m_2)^2} = \\ &= \frac{m_1 m_2 d^2 (m_1 + m_2)}{(m_1 + m_2)^2} = \frac{m_1 m_2 d^2}{m_1 + m_2} \end{aligned}$$

Essendo il sistema isolato, il momento angolare totale del sistema dei due ragazzi non consente durante l'auto.

Per il calcolo del momento angolare totale conviene scegliere il polo lungo le rette parallele all'asse x coincidente con la direzione del moto del centro di massa (che si muove di moto rettilineo uniforme, essendo il sistema isolato).

Rispetto a questo polo, vediamo che risulta:

$$\begin{aligned} L_{TOT, z, i} &= d_1 m_1 |\vec{v}_{1i}| + d_2 m_2 |\vec{v}_{2i}| = \\ &= \frac{m_1 m_2 d |\vec{v}_{1i}|}{m_1 + m_2} + \frac{m_1 m_2 d |\vec{v}_{2i}|}{m_1 + m_2} = \\ &= \frac{m_1 m_2 d (|\vec{v}_{1i}| + |\vec{v}_{2i}|)}{m_1 + m_2} \end{aligned}$$

Il segno di $L_{TOT, z, i}$ è positivo per come si sono scelti i versi di \vec{v}_{1i} e \vec{v}_{2i} .

Dopo l'urto, risultate per il primo teorema di König:

$$L_{TOT, z, f} = \vec{R}_{CM} \times \vec{P}_{TOT} + I_{z1} w_f, \quad \text{dove } \vec{P}_{TOT} = (m_1 + m_2) \vec{V}_{CM}$$

I_{z1} è il momento d'inerzia calcolato in precedenza, e w_f è la velocità angolare di rotazione, dopo l'urto, del sistema rigido dei due ragazzi. Rintralza, per come è stato scelto il polo per il calcolo dei momenti, $\vec{R}_{CM} \times \vec{P}_{TOT} = 0$, per cui possiamo scrivere:

$$L_{\text{TOT}, z, f} = L_{\text{TOT}, z, i} \quad , \quad \text{cioè}$$

$$\left(\frac{m_1 m_2 d^2}{m_1 + m_2} \right) \omega_f = \frac{m_1 m_2 d (|\vec{v}_{1i}| + |\vec{v}_{2i}|)}{m_1 + m_2}$$

Allora:

$$\omega_f = \frac{|\vec{v}_{1i}| + |\vec{v}_{2i}|}{d} = 15,8333 \text{ rad/s}$$

e) Adesso, risultate (per il 2° teorema di König):

$$K_{\text{TOT}, f} = \frac{1}{2} (m_1 + m_2) |\vec{v}_{cm}|^2 + \frac{1}{2} I_{z^1} \omega_f^2 =$$

$$= \frac{1}{2} (m_1 + m_2) \frac{(m_1 v_{xi,x} + m_2 v_{zi,x})^2}{(m_1 + m_2)^2} + \frac{1}{2} \cdot \frac{m_1 m_2 d^2}{m_1 + m_2} \frac{(|\vec{v}_{1i}| + |\vec{v}_{2i}|)^2}{d^2} =$$

$$= \frac{1}{2} \frac{1}{m_1 + m_2} \left[m_1^2 |\vec{v}_{1i}|^2 + m_2^2 |\vec{v}_{2i}|^2 + 2 m_1 m_2 v_{xi,x} v_{zi,x} + m_1 m_2 |\vec{v}_{1i}|^2 + \right. \\ \left. + 2 |\vec{v}_{1i}| |\vec{v}_{2i}| m_1 m_2 + m_1 m_2 |\vec{v}_{2i}|^2 \right] = \quad (\text{infatti risultate } v_{xi,x} v_{zi,x} = - |\vec{v}_{1i}| |\vec{v}_{2i}|)$$

$$= \frac{1}{2} \frac{1}{m_1 + m_2} \left[m_1 (m_1 + m_2) |\vec{v}_{1i}|^2 + m_2 (m_1 + m_2) |\vec{v}_{2i}|^2 \right] =$$

$$= \frac{1}{2} m_1 |\vec{v}_{1i}|^2 + \frac{1}{2} m_2 |\vec{v}_{2i}|^2 = K_{\text{TOT}, i}$$

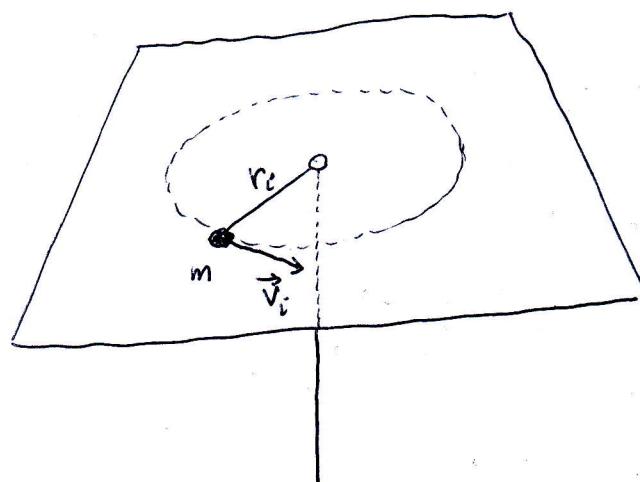
Pertanto, in questo caso risultate

$$\frac{K_{\text{TOT}, f}}{K_{\text{TOT}, i}} = 1$$

f) Dunque, nelle prime situazione l'urto tra i due ragazzi e frontale, e c'è una enorme dissipazione di energia nell'urto: l'energia cinetica totale dopo l'urto è meno di $\frac{1}{1000}$ dell'energia cinetica totale prima dell'urto. Ciò accade perché in un urto unidimensionale totalmente elastico si ha la massima dissipazione di energia, e l'energia rimanente è esclusivamente quella associata al moto del centro di massa del sistema, che continua a muoversi di moto rettilineo uniforme in quanto il sistema è isolato. Viene quindi dissipata tutta l'energia interna del sistema, quelle relative a un osservatore solidale con il centro di massa. Nella seconde situazione, invece, l'energia interna del sistema non viene dissipata in quanto l'interazione fra i due ragazzi avviene tramite ~~una~~ forza che sono a ogni istante rette ortogonalmente alla direzione delle velocità istantanee dei due ragazzi, e quindi non compiono lavoro; non essendoci altre forze in gioco, ne consegue che l'energia cinetica totale del sistema non varia nell'urto. Ciò che accade, dopo l'urto, è che l'energia interna allegata al moto traslatorio, data da $\frac{1}{2}\mu|\vec{V}_{1i} - \vec{V}_{2i}|^2$, si converte interamente in energia cinetica interna allegata al moto rotatorio, $\frac{1}{2}I_z\omega_f^2$.

Serway, pr. 11. 52

Un piccolo disco avente massa $m = 0,05 \text{ kg}$, attaccato a un filo passante per un piccolo foro, gire su un piano orizzontale privo di attrito:



Inizialmente il piccolo disco si muove di moto circolare di raggio $r_i = 0,3 \text{ m}$ con velocità di modulo $|\vec{v}_i| = v_i = 1,5 \text{ m/s}$.

Il filo viene poi tirato molto lentamente verso il basso, e il raggio delle circonferenze diminuisce fino al valore $r_f = 0,1 \text{ m}$.

- Quel è il modulo delle velocità del disco quando si trova a percorrere le traiettorie di raggio r_f ?
- Si trovi il modulo delle tensione del filo in tale situazione.
- Quanto lavoro è stato fatto per portare il disco dalle traiettorie di raggio r_i alle traiettorie di raggio r_f ?

a) La forza che mantiene il dischetto sulla traiettoria circolare e' costantemente diretta verso il piccolo foro attraverso cui pesa il filo. Pertanto, il momento di questa forza rispetto al foro, scelto come polo per il calcolo del momento, e' nullo. Quindi il momento angolare del dischetto rispetto allo stesso polo si conserva durante il moto del dischetto. La forza esercitata dal filo sul dischetto non e', se rigore, l'unica forza agente; ci sono anche le forze peso del dischetto e la reazione vincolare del piano orizzontale, che però si bilanciano esattamente e comunque non contribuiscono al momento risultante delle forze.

$$\text{Risulta: } L_z = r(t)m v_t(t) = m(r(t))^2 \omega(t) = \text{costante.}$$

Dunque, nel caso in questione si parte da una situazione iniziale con $r_i = 0,3 \text{ m}$ e $v_{t,i} = 1,5 \text{ m/s}$ (supponiamo che la rotazione avvenga in senso antiorario), e poi il dischetto si trova (dopo che il filo e' stato tirato lentamente) su una traiettoria con raggio $r_f = 0,1 \text{ m}$.

$$L_z = \text{costante} \Rightarrow r_f v_{t,f} = r_i v_{t,i} ; \text{ quindi}$$

$$v_{t,f} = \frac{r_i v_{t,i}}{r_f} = \frac{(0,3 \text{ m})(1,5 \text{ m/s})}{(0,1 \text{ m})} = 4,5 \text{ m/s}$$

b) Nella situazione di partenza il dischetto si muove su una traiettoria circolare di raggio r_i , con velocità tangenziale $V_{t,i}$, per cui la forza con cui il filo mantiene il dischetto su questa traiettoria deve avere il seguente modulo:

$$T_i = m \frac{(V_{t,i})^2}{r_i} = (0,05 \text{ kg}) \frac{(1,5 \text{ m/s})^2}{(0,3 \text{ m})} = 0,375 \text{ N}$$

Nella situazione di arrivo risultate quindi:

$$T_f = m \frac{(V_{t,f})^2}{r_f} = \frac{m}{r_f} \frac{r_i^2 (V_{t,i})^2}{r_f^2} = \frac{m r_i^2 (V_{t,i})^2}{r_f^3} = 10,125 \text{ N}$$

c) Il lavoro compiuto sul dischetto è uguale alla variazione delle sue energie cinetiche fra l'istante iniziale e l'istante finale. Risultate quindi:

$$W(t_i \rightarrow t_f) = K_f - K_i = \frac{1}{2} m (V_{t,f})^2 - \frac{1}{2} m (V_{t,i})^2 =$$

$$= \frac{1}{2} m \left[\frac{r_i^2}{r_f^2} (V_{t,i})^2 - (V_{t,i})^2 \right] = \frac{1}{2} m \left[\left(\frac{r_i}{r_f} \right)^2 - 1 \right] (V_{t,i})^2$$

Dunque:

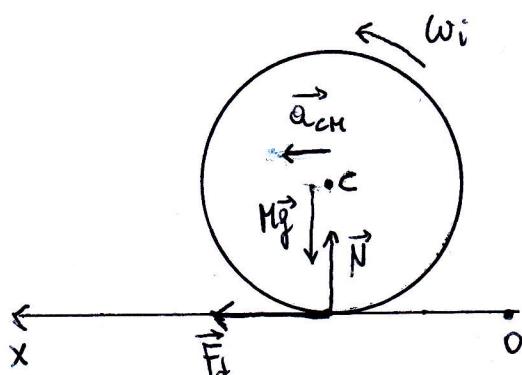
$$W(t_i \rightarrow t_f) = \frac{1}{2} m \left[\left(\frac{r_i}{r_f} \right)^2 - 1 \right] (V_{t,i})^2 = 0,45 \text{ J}$$

Serway, 11. 61

Un disco omogeneo e' posto in rotazione intorno al suo asse di simmetria con velocità angolare ω_0 e, successivamente, e' appoggiato e abbondantemente su un piano orizzontale scabro.

- a) Qual e' la velocità angolare del disco una volta che n' e' instaurato il moto di pura rotolamento?
- b) Si determini la frazione dell'energia cinetica perse dell'istante in cui il disco e' stato rilasciato sull'istante in cui inizia il moto di pura rotolamento.
- c) Indicando con μ_s il coefficiente di attrito dinamico tra il disco e la superficie scabra, si calcoli quanto tempo occorre da quando il disco e' stato appoggiato sull'istante in cui n' inizia il moto di pura rotolamento.
- d) In tale intervallo di tempo, qual e' stato lo spostamento orizzontale del disco?

a) Nelle fasi iniziali del moto, nel disco agisce una forte di attrito dinamico che ne ostacola il moto rotatorio



Introduciamo un asse cartesiano x orizzontale, con verso positivo come nello schizzo e fisso.

In presenza di attrito dinamico, se il disco ruota in senso antiorario il punto di contatto tra il disco e il piano orizzontale "attraversa" il piano scabro da sinistra verso destra, per cui il piano esercita sul disco, nel punto di contatto, una forza di attrito dinamico diretta verso sinistra,

tale che $F_{d,x} = \mu_s N = \mu_s Mg$, dove M e' la massa del disco, N e' il modulo delle reazioni vincolare del piano orizzontale, e μ_s e' il coefficiente di attrito dinamico tra il disco e il piano orizzontale.

Per la prima equazione cardinale della dinamica dei sistemi applicata al moto del centro di massa del disco, poniamo scrivere:

$$Ma_{cm,x} = F_{d,x} \Rightarrow Ma_{cm,x} = \mu_s Mg \Rightarrow a_{cm,x} = \mu_s g$$

Dunque, in queste fasi il centro di massa del disco inizia a muoversi con moto rettilineo uniformemente accelerato.

Sciviamo ora le seconde equazioni cardinale delle dinamiche dei sistemi per il moto rototraslatorio del disco, scegliendo come polo O per il calcolo dei momenti un punto sull'asse x.

Per fissare le idee, prendiamo questo punto nella posizione del punto di contatto del disco con il piano orizzontale all'intente iniziale.

Rispetto a questo polo, il momento delle forze di attrito dinamico è nullo in quanto \vec{F}_d giace sull'asse x; inoltre, i momenti delle forze $M\vec{g}$ e \vec{N} sono tra loro opposti (il braccio delle due forze rispetto al polo O è lo stesso, veri di $M\vec{g}$ e di \vec{N} sono tra loro opposti e risultano $N = Mg$).

Dunque, risultate in definitiva: $\tau_{TOT,e,z} = 0$.

Sciviamo il momento angolare totale del disco rispetto al polo O a un intente t generico, usando il primo teorema di König:

$$L_{TOT,z} = \vec{R}_{CM}(t) \times M \vec{V}_{CM}(t) + I_{z'} \omega(t), \text{ dove } I_{z'} \text{ è}$$

il momento d'inerzia del disco rispetto a un asse perpendicolare al disco e passante per il suo centro di massa.

Il "braccio" del vettore $\vec{P}(t) = M \vec{V}_{CM}(t)$ è uguale a R, mentre risultate $V_{CM,x}(t) = a_{CM,x} t$ sulla base del risultato ottenuto in precedenze. $\Rightarrow V_{CM,x}(t) = \mu_d g t \quad (1)$

Essendo $I_{z1} = \frac{1}{2} MR^2$, risulta quindi:

$$L_{\text{TOT},2}(t) = RM\mu_d g t + \frac{1}{2}MR^2\omega(t)$$

Pertanto, deve risultare

$$[L_{\text{TOT},2}(t)]' = 0, \text{ e quindi:}$$

$$RM\mu_d g + \frac{1}{2}MR^2\alpha(t) = 0 \Rightarrow \alpha(t) = -\frac{2\mu_d g}{R}$$

Correttamente, l'accelerazione angolare di rotazione del disco attorno all'asse passante per il suo centro di massa è perpendicolare al disco e negativa: l'effetto dinamico rallente la rotazione iniziale in senso antiorario.

Dunque il moto rotatorio del disco, in queste fasi del moto del sistema, è uniformemente accelerato con accelerazione angolare negativa.

La velocità angolare istantanea di rotazione, quindi, varia nel tempo secondo la legge seguente:

$$\omega(t) = \omega_i + \alpha t = \omega_i - \frac{2\mu_d g}{R} t \quad (2)$$

Da (1) e (2), adesso, troviamo l'intento \bar{F} in cui vale la condizione di piano rotolamento:

$$R\omega(\bar{F}) = V_{\text{cm},x}(\bar{F}) \Rightarrow R\left[\omega_i - \frac{2\mu_d g}{R}\bar{t}\right] = \mu_d g\bar{t}$$

$$\omega_i R - 2\mu_d g\bar{t} = \mu_d g\bar{t} \Rightarrow 3\mu_d g\bar{t} = \omega_i R$$

Dunque, il moto di puro rotolamento inizia all'istante

$$\bar{t} = \frac{\omega_i R}{3\mu_s g}$$

Pertanto, la velocità angolare del disco del momento in cui si instaura il moto di puro rotolamento è:

$$\omega(t=\bar{t}) = \omega_i - \frac{2\mu_s g}{R} \bar{t} = \omega_i - \frac{2\mu_s g}{R} \frac{\omega_i R}{3\mu_s g} = \frac{1}{3} \omega_i$$

b) L'energia cinetica iniziale è

$$K_i = \frac{1}{2} I_z \omega_i^2 = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{2} M R^2 \omega_i^2 = \frac{1}{4} M R^2 \omega_i^2$$

L'energia cinetica nell'istante $t=\bar{t}$ è:

$$\begin{aligned} K_f &= \frac{1}{2} M \left(V_{CM,x}(t=\bar{t}) \right)^2 + \frac{1}{2} I_z [\omega(t=\bar{t})]^2 = \\ &= \frac{1}{2} M R^2 [\omega(t=\bar{t})]^2 + \frac{1}{4} M R^2 [\omega(t=\bar{t})]^2 = \\ &= \frac{3}{4} M R^2 [\omega(t=\bar{t})]^2 = \frac{3}{4} M R^2 \cdot \frac{1}{9} \omega_i^2 = \frac{1}{12} M R^2 \omega_i^2 \end{aligned}$$

Pertanto, risulta

$$\frac{K_i - K_f}{K_i} = 1 - \frac{K_f}{K_i} = 1 - \frac{\frac{1}{12} M R^2 \omega_i^2}{\frac{1}{4} M R^2 \omega_i^2} = 1 - \frac{1}{3} = \frac{2}{3}$$

Dunque, nell'istante in cui inizia il moto di puro rotolamento il disco ha perso $\frac{2}{3}$ della sua energia iniziale.

c) Risposte ottenute nelle risoluzione del punto a):

$$\boxed{\bar{t} = \frac{\omega_i R}{3\mu_d g}}$$

d) La legge del moto del centro di massa e':

$$x_{cm}(t) = \frac{1}{2} a_{cm,x} t^2 = \frac{1}{2} \mu_d g t^2, \text{ per cui risulta}$$

$$x_{cm}(t=T) = \frac{1}{2} \mu_d g \left(\frac{\omega_i R}{3\mu_d g} \right)^2 = \frac{1}{2} \cancel{\mu_d g} \cdot \frac{\omega_i^2 R^2}{9\mu_d^2 g^2}$$

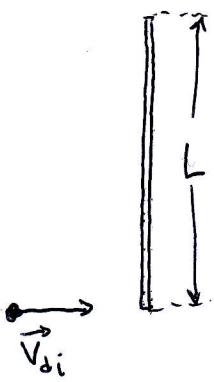
$$\boxed{x_{cm}(t=T) = \frac{\omega_i^2 R^2}{18\mu_d g}}$$

Serway, pr. 11.62

Nell'esempio a pag. (13) delle parte "Moto rotazionale (terza parte)" abbiamo analizzato un'auto elastica tra un piccolo disco e un'asta appoggiata su una superficie con attrito trascurabile. Si suppone, a partire dagli stessi dati di partenza, che ora il piccolo disco rimanga attaccato all'estremo dell'asta.

Si calcolino, dopo l'urto:

- a) il modulo delle velocità del centro di massa del sistema, e
- b) le velocità angolare di rotazione del sistema.



massa dischetto: $m = 2 \text{ kg}$

velocità iniziale

del dischetto: $|\vec{V}_{di}| = V_{di} = 3 \text{ m/s}$

massa asta: $M = 1 \text{ kg}$

lunghezza asta: $L = 4 \text{ m}$

Il sistema asta-dischetto è isolato durante tutto il processo di moto (le forze peso di asta e dischetto sono esattamente bilanciate dalle forze di reazione vincolare corrispondenti esercitate dalla superficie liscia). L'alto è totalmente elastico.

Dunque, nell'alto si conserva la quantità di moto totale e si conserva anche il momento angolare totale

a) Conservazione delle quantità di moto totale: implica che il centro di massa del sistema si muove di moto rettilineo uniforme durante tutto il processo.

Velocità del centro di massa: basta calcolarla prima dell'alto, in quanto è una costante del moto del sistema.

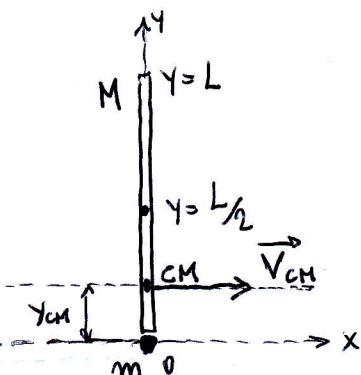
$$V_{CM,x} = \frac{m V_{di}}{M+m}$$

$$V_{CM,y} = 0$$

Allora, a ogni istante, risulta:

$$\boxed{|\vec{V}_{CM}| = \frac{m V_{di}}{M+m} = \frac{(2 \text{ kg}) \cdot (3 \text{ m/s})}{(1 \text{ kg} + 2 \text{ kg})} = 2 \text{ m/s}}$$

b) Calcoliamo la posizione del centro di massa del sistema asta-dischetto nell'istante in cui il dischetto colpisce l'estremità.



$$\begin{cases} x_{CM} = 0 \\ y_{CM} = \frac{M \cdot \frac{L}{2}}{M+m} = \frac{L}{6} \end{cases}$$

Dunque, il centro di massa del sistema asta-dischetto si trova alla distanza $L/6$ dall'estremo inferiore dell'estremità nell'istante in cui avviene l'urto, tra l'estremo inferiore e il centro dell'estremità.

Poiché \vec{V}_{CM} è costante e risulta $\vec{V}_{CM} = (2\hat{i}) \text{ m/s}$ (come calcolato in precedenza), questo significa che dopo l'urto, mentre il centro di massa continua a muoversi di moto rettilineo uniforme lungo la retta $y = L/6$ (dato che \vec{V}_{CM} è parallela all'asse x), il sistema asta-dischetto potrà ruotare attorno a un asse perpendicolare al piano del foglio e passante per il centro di massa del sistema.

Calcoliamo il momento d'inerzia del sistema asta-dischetto dopo l'urto, rispetto all'asse menzionato sopra; eseguiamo il calcolo mantenendo indicati i parametri letterali:

Distanza tra centro dell'estremità e centro di massa del sistema:

$$d = \frac{L}{2} - y_{CM} = \frac{L}{2} - \frac{M \frac{L}{2}}{M+m} = \frac{L}{2} \left(1 - \frac{M}{M+m} \right) = \frac{L}{2} \frac{m}{M+m}$$

Momento d'inerzia dell'este rispetto al nuovo asse di rotazione:

$$I_{z,z} = \frac{1}{12} ML^2 + M d^2 = M \left(\frac{1}{12} L^2 + \frac{L^2}{4} \frac{m^2}{(M+m)^2} \right) =$$

$$= \frac{1}{12} ML^2 \left(1 + \frac{3m^2}{(M+m)^2} \right) \quad (\text{abbiamo utilizzato il teorema di Huygens - Steiner})$$

Momento d'inerzia del sistema este-dischetto rispetto al nuovo asse di rotazione:

$$\begin{aligned} I_{z,\text{tot}} &= I_{z,z} + m r_{CM}^2 = \frac{1}{12} ML^2 \left[1 + \frac{3m^2}{(M+m)^2} \right] + \frac{1}{4} \frac{m M^2 L^2}{(M+m)^2} = \\ &= \frac{1}{12} ML^2 \left[1 + \frac{3m^2}{(M+m)^2} + \frac{3mM}{(M+m)^2} \right] = \\ &= \frac{1}{12} ML^2 \left[1 + \frac{3m(M+m)}{(M+m)^2} \right] = \frac{1}{12} ML^2 \left(\frac{M+4m}{M+m} \right) \end{aligned}$$

Momento angolare totale del sistema rispetto a un polo posto lungo la retta y=0 (direzione del moto del dischetto prima dell'urto);

- prima dell'urto: $L_{TOT,z,i} = 0$, poiché l'este è ferme e il dischetto si sta muovendo lungo l'asse orizzontale $y=0$

- dopo l'urto: uniamo il primo teorema di König;

$$L_{TOT,z,f} = \vec{R}_{CM} \times (M+m) \vec{V}_{CM} + I_{z,\text{tot}} \omega_f$$

dove ω_f è la velocità angolare di rotazione del sistema dopo l'urto, attorno all'asse indicato.

Tenendo conto delle convenzioni sui segni, otteniamo:

$$L_{\text{TOT}, z, f} = -Y_{CM} (M+m) V_{CM, x} + I_{z, \text{tot}} w_f = L_{\text{TOT}, z, i} = 0$$

Infatti Y_{CM} e' il "braccio" del vettore $\vec{P}_{\text{tot}} = (M+m) \vec{V}_{CM}$ rispetto a un polo posto lungo l'asse x ($\gamma = 0$).

Allora deve risultare

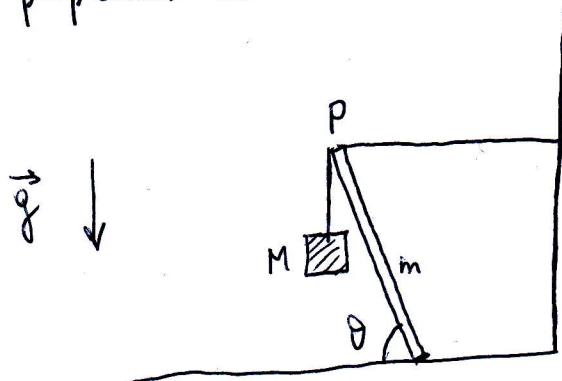
$$-\frac{1}{2} \frac{ML}{M+m} \cdot (M+m) \cdot \frac{m V_{di}}{(M+m)} + \frac{1}{126} \frac{M/L^2}{(M+4m)} (M+4m) w_f = 0$$

$$-m V_{di} + \frac{L}{6} (M+4m) w_f = 0, \text{ da cui:}$$

$$\frac{L}{6} (M+4m) w_f = m V_{di}, \text{ e infine:}$$

$$w_f = \frac{6 m V_{di}}{L (M+4m)} = \frac{6 \cdot (2 \text{ kg}) (3 \text{ m/s})}{(4 \text{ m}) (1 \text{ kg} + 2 \text{ kg})} = 3 \text{ rad/s}$$

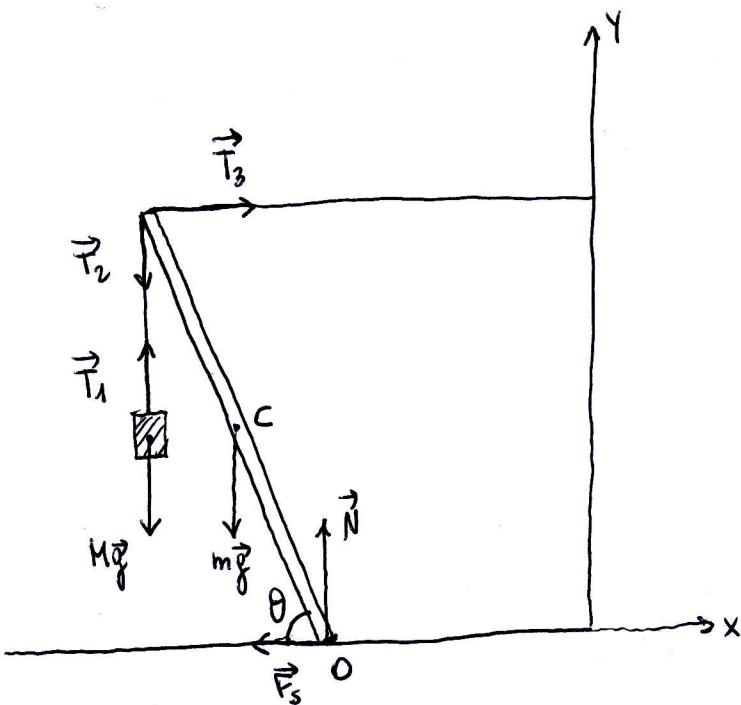
Una trave ovette mese m e' inclinata rispetto al nudo di un angolo θ . Sul suo estremo superiore posse un covo che sostiene un blocco ovette mese M e che e' staccato, con l'altro capo, perpendicolarmente a una parete.



L'altro estremo delle trave e' appoggiato lateralmente della parete sul piano orizzontale scabro. Se μ_s e' il coefficiente di attrito statico tra piano orizzontale e trave, e se μ_s e' minore di $\cot \theta$,

- si determini il massimo veloce delle mese M che puo' entrare appena el covo rende che le trave slitti sul piano.
- si determini, in funzione di m, M e μ_s , il modulo delle forze di reazione del piano, e
- il modulo delle forze che le trave esercita sul ~~covo~~ nel punto P.

a) Tracciamo il diagramma delle forze agenti sul sistema.



In introduciamo un sistema di assi cartesiani ortogonali (x, y) come nello schema e fienco.

$$\text{Risulta } \vec{T}_1 + \vec{T}_2 = 0$$

$$\text{Dunque } |\vec{T}_1| = |\vec{T}_2| = T$$

Poniamo poi: $|\vec{T}_3| = T_3$, $|\vec{N}| = N$, $|\vec{F}_s| = F_s$,
 L: lunghezza delle travi

Imponiamo le condizioni necessarie per l'equilibrio statico del sistema:

1) Equilibrio del blocco di massa M:

$$M\vec{g} + \vec{T}_1 = 0 \Rightarrow T - Mg = 0$$

2) Equilibrio del centro di massa delle trave:

$$mg + \vec{N} + \vec{F}_s + \vec{T}_2 + \vec{T}_3 = 0, \text{ da cui ottieniamo:}$$

$$\begin{cases} T_3 - F_s = 0 & (\text{componenti } x \text{ delle forze agenti}) \\ -mg + N - T = 0 \end{cases}$$

3) Equilibrio dei momenti delle forze agenti sulle trave

$$\text{rispetto al polo } O: \left(\frac{L}{2} \cos \theta\right) mg + (L \cos \theta) T - (L \sin \theta) T_3 = 0$$

Dunque, il sistema di equazioni da risolvere e' il seguente:

$$\left\{ \begin{array}{l} T - Mg = 0 \\ T_3 - F_s = 0 \\ -mg + N - T = 0 \\ \frac{1}{2}mg \cos\theta + T \cos\theta - T_3 \sin\theta = 0 \end{array} \right.$$

incognite:
 T, T_3, F_s, N

$$\left\{ \begin{array}{l} T = Mg \\ T_3 = F_s \\ N = mg + T = (m+M)g \\ \frac{1}{2}mg \cos\theta + Mg \cos\theta - F_s \sin\theta = 0 \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} F_s = \frac{(\frac{m}{2} + M)g \cos\theta}{\sin\theta} \\ T_3 = F_s \\ T = Mg \\ N = (m+M)g \end{array} \right.$$

dove valere la condizione $F_s \leq \mu_s N$, cioè

$$(\frac{m}{2} + M)g \cot\theta \leq \mu_s (m+M)g , \text{ cioè}$$

$$(\cot\theta - \mu_s) M \leq (\mu_s - \frac{1}{2} \cot\theta) m , \text{ da cui ottieniamo}$$

$$M \leq \frac{m (\mu_s - \frac{1}{2} \cot\theta)}{\cot\theta - \mu_s} = \frac{1}{2} m \left(\frac{2\mu_s \sin\theta - \cos\theta}{\cos\theta - \mu_s \sin\theta} \right) ; \text{ dunque}$$

il massimo valore della massa M che puo' essere appesa al
cavo senza che lo trasci sull'pianto e'

$$M_{\max} = \frac{1}{2} m \left(\frac{2\mu_s \sin\theta - \cos\theta}{\cos\theta - \mu_s \sin\theta} \right)$$

b) La forza di reazione complessiva del piano orizzontale

e' $\vec{R} = \vec{N} + \vec{F}_s$, per cui il suo modulo e':

$$|\vec{R}| = \sqrt{N^2 + F_s^2} \leq \sqrt{(1+\mu_s^2)N^2} = N\sqrt{1+\mu_s^2}, \text{ e quindi}$$

il massimo modulo che la reazione complessiva del piano puo' avere senza che le travi scivoli e':

$$|\vec{R}|_{\max} = (m+M)g\sqrt{1+\mu_s^2}$$

c) Nel punto P, tenuto conto delle tre leggi della dinamica, il modulo delle forze che le travi esercita sul cavo e':

$$|\vec{F}_P| = |\vec{T}_2 + \vec{T}_3| = \sqrt{T_2^2 + T_3^2} = \sqrt{M^2g^2 + F_s^2}, \text{ per cui}$$

$$|\vec{F}_P| \leq \sqrt{M^2g^2 + \mu_s^2 N^2} = \sqrt{M^2g^2 + \mu_s^2 (m+M)^2 g^2}$$

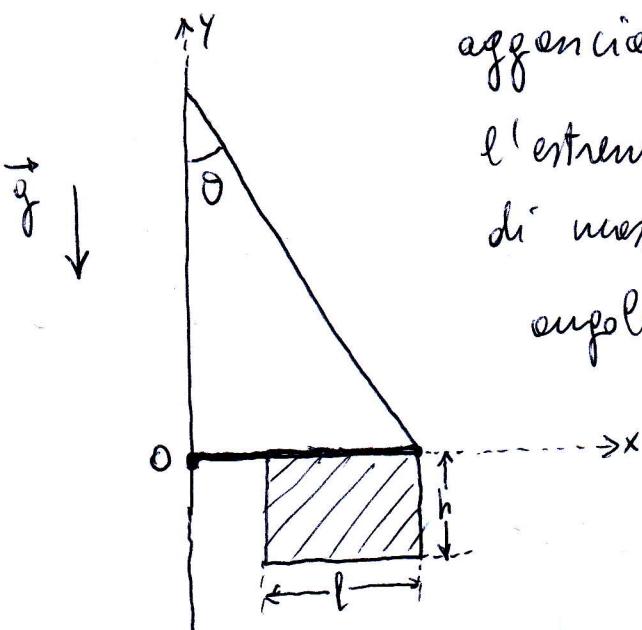
Pertanto, il massimo modulo che le forze esercitate dalle travi sul cavo puo' avere senza che le travi scivoli e':

$$|\vec{F}_P|_{\max} = g\sqrt{M^2 + \mu_s^2(m+M)^2}$$

N.B.: nelle risposte alle domande a) n' e' tenuto conto
del fatto che i moduli delle forze esercitate da una stessa
fune sui due lati del corpo rigido su cui n' appoggia non
sono uguali!

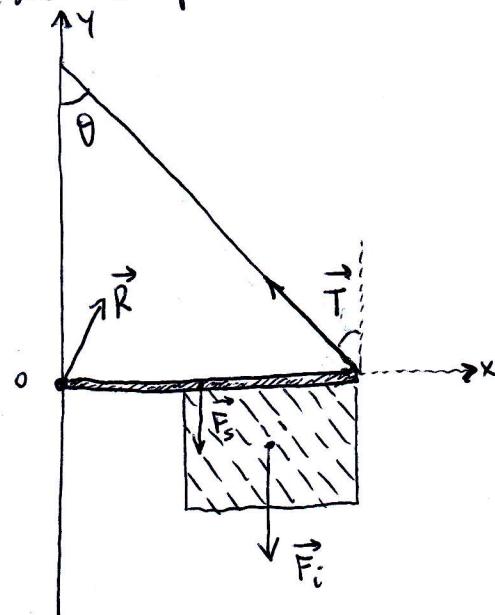
Serway, pr. 12.63

Un' insenatura omogenea avente un peso $F_i = 500 \text{ N}$ ha lunghezza $l = 4 \text{ m}$ e altezza $h = 3 \text{ m}$, ed è attaccata a una sbarra omogenea avente peso $F_s = 100 \text{ N}$ e lunghezza $L = 6 \text{ m}$, disposta orizzontalmente. L'estremità sinistra della sbarra è agganciata a un cardine, mentre l'estremità destra è attaccata a un collo di neve flessibile che forma un angolo $\theta = 30^\circ$ con la direzione verticale.



- e) Si calcoli il modulo delle tensione del collo.
- b) Si calcolino le componenti orizzontale e verticale delle forze esercitate dal cardine nell'estremità sinistra della sbarra.

a) Tracciamo il diagramma delle forze agenti sul sistema
(solo le forze ESTERNE agenti):



\vec{F}_i : forza peso dell' insieme

\vec{F}_s : forza peso delle sbarre

\vec{T} : forze esercitate dalla fune
nell'estremità destra delle
sbarre

\vec{R} : forza esercitata dal cardine
nell'estremità sinistra delle sbarre.

Introduciamo un sistema di assi cartesiani come nello schema.

b) Equilibrio del momento risultante delle forze esterne
rispetto al polo O:

$$-\frac{L}{2} F_s - \left(L - \frac{l}{2}\right) F_i + L T \cos \theta = 0$$

Infatti, il braccio di \vec{F}_s rispetto al polo O è $\frac{L}{2}$, e il
braccio di \vec{F}_i rispetto al polo O è $L - \frac{l}{2}$

Risulta quindi:

$$T = \frac{\frac{L}{2} F_s + \left(L - \frac{l}{2}\right) F_i}{L \cos \theta} = \frac{\frac{F_s}{2} + \left(1 - \frac{l}{2L}\right) F_i}{\cos \theta}$$

$T = \frac{F_s + \left(2 - \frac{l}{L}\right) F_i}{2 \cos \theta} = \frac{(100 \text{ N}) + \left(2 - \frac{4 \text{ m}}{6 \text{ m}}\right) \cdot (500 \text{ N})}{2 \cdot \cos (30^\circ)} = 442,6352 \text{ N}$
--

b) Equilibrio del centro di marea del sistema:

$$\vec{R} + \vec{T} + \vec{F}_s + \vec{F}_i = 0 \quad (\text{risultante delle forze esterne nullo}).$$

Allora:

$$\left\{ \begin{array}{l} R_x - T \sin \theta = 0 \quad (\text{componenti } x \text{ delle forze}) \\ R_y + T \cos \theta - F_s - F_i = 0 \quad (\text{componenti } y \text{ delle forze}) \end{array} \right.$$

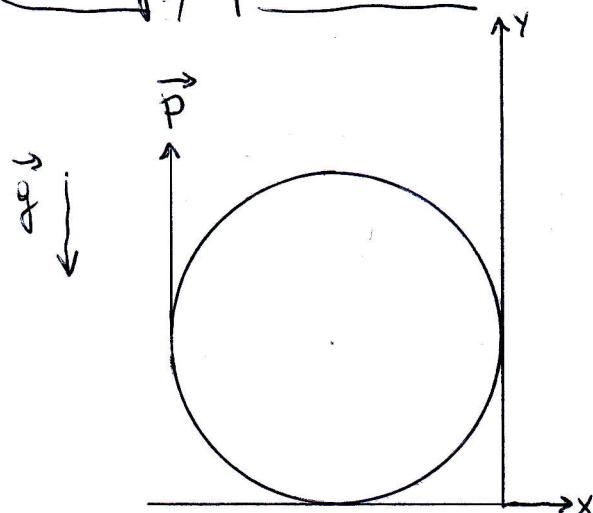
$$R_x = T \sin \theta = \frac{[F_s + (2 - \frac{l}{L}) F_i] \sin \theta}{2 \cos \theta}$$

$$R_y = F_s + F_i - T \cos \theta = F_s + F_i - \frac{F_s + (2 - \frac{l}{L}) F_i}{2}, \\ = \frac{1}{2} [2 F_s + 2 F_i - F_s - 2 F_i + \frac{l}{L} F_i]$$

Allora, in definitiva:

$$R_x = \frac{1}{2} [F_s + (2 - \frac{l}{L}) F_i] \operatorname{tg} \theta = 221,3176 \text{ N}$$

$$R_y = \frac{1}{2} \left(F_s + \frac{l}{L} F_i \right) = 216,6667 \text{ N}$$



La figura qui è finora mostra un cilindro omogeneo avente peso F_g

su cui agisce, lungo la direzione tangente verticale di sinistra, una forza verticale \vec{P} verso l'alto.

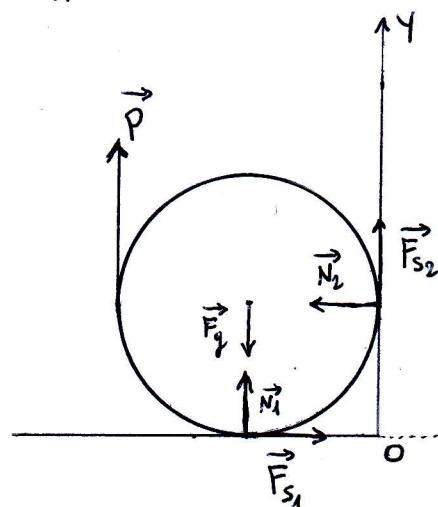
Il coefficiente di attrito statico tra

il cilindro e le due superfici è $\mu_s = \frac{1}{2}$.

Il modulo delle forze \vec{P} viene aumentato finché il cilindro non inizia a rotolare. Si determini, in funzione del peso F_g , il massimo valore di $P = |\vec{P}|$ che può essere applicato senza che il cilindro si metta in rotazione.

N.B.: prestare MOLTA attenzione ai versi delle forze di attrito statico agenti sul cilindro quando questo si trova ancora in quiete sotto l'azione anche delle forze \vec{P} : guardate bene in che senso ruoterebbero i punti di contatto con le due pareti, e applicate le due forze di attrito statico in modo da contrastare tale rotazione.

Tracciamo il diagramma delle forze agenti sul cilindro mentre viene applicata la forza \vec{P} :



Le forze \vec{P} tenderebbe a far rotolare il cilindro in senso orario nello schema qui è fermo.

In presenza di attrito statico,

finché il cilindro non si muove le forze di attrito statico \vec{F}_{s1} , \vec{F}_{s2}

rispettivamente esercitate sul cilindro dalle superficie orizzontale e dalla superficie verticale sono quelle indicate dalle frecce nello schema, in quanto ostacolano la rotazione del cilindro in senso orario. In condizioni di equilibrio statico risulta:

a) equilibrio delle forze esterne:

$$\vec{P} + \vec{F}_g + \vec{N}_1 + \vec{N}_2 + \vec{F}_{s1} + \vec{F}_{s2} = 0$$

Introdotto un sistema di assi cartesiani ortogonali come nello schema, e indicando con le lettere maiuscole semplicemente il modulo delle forze corrispondente (ad es. $|P| = P$) otteniamo:

$$\begin{cases} -N_2 + F_{s1} = 0 & \text{(componenti } x \text{ delle forze)} \\ P - F_g + N_1 + F_{s2} = 0 & \text{(componenti } y \text{ delle forze)} \end{cases}$$

b) Equilibrio dei momenti delle forze esterne rispetto al polo O

$$-2P + RF_g - RN_1 + RN_2 = 0, \text{ dove abbiamo indicato con } R \text{ il raggio del cilindro.}$$

Ottieniamo quindi il seguente sistema di tre equazioni:

$$\begin{cases} -N_2 + F_{s1} = 0 \\ P - F_g + N_1 + F_{s2} = 0 \\ -2P + F_g - N_1 + N_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} N_2 = F_{s1} \\ F_{s2} = -P + F_g - N_1 \\ F_{s1} = 2P - F_g + N_1 \end{cases}$$

Imponiamo quindi le condizioni

$$\begin{cases} F_{s2} \leq \mu_s N_2 \\ F_{s1} \leq \mu_s N_1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} -P + F_g - N_1 \leq \mu_s F_{s1} \\ 2P - F_g + N_1 \leq \mu_s N_1 \end{cases}$$

$$\begin{cases} -P + F_g - N_1 \leq \mu_s (2P - F_g + N_1) \\ 2P - F_g + N_1 \leq \mu_s N_1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} (1+\mu_s) N_1 \geq (1+\mu_s) F_g - (1+2\mu_s) P \\ (1-\mu_s) N_1 \leq F_g - 2P \end{cases}$$

$$\begin{cases} N_1 \geq F_g - \left(\frac{1+2\mu_s}{1+\mu_s}\right) P \\ N_1 \leq \frac{F_g}{1-\mu_s} - \frac{2P}{1-\mu_s} \end{cases}$$

Dunque, in condizioni di equilibrio statico il modulo delle forze di reazione N_1 deve rispettare il seguente vincolo:

$$F_g - \left(\frac{1+2\mu_s}{1+\mu_s}\right) P \leq N_1 \leq \frac{F_g}{1-\mu_s} - \frac{2P}{1-\mu_s}$$

Da queste condizioni deriva l'ulteriore condizione
 (dovuta al fatto che se risulta $a \leq b \leq c$ deve risultare
 ovviamente $a \leq c$):

$$F_g - \left(\frac{1+2\mu_s}{1+\mu_s} \right) P \leq \frac{F_g}{1-\mu_s} - \frac{2P}{1-\mu_s}$$

Svolgiamo i calcoli per trovare una condizione su P :

$$(1-\mu_s^2) F_g - (1-\mu_s)(1+2\mu_s) P \leq (1+\mu_s) F_g - 2(1+\mu_s) P$$

$$(1-\mu_s^2) F_g - (1+2\mu_s - \mu_s - 2\mu_s^2) P \leq (1+\mu_s) F_g - (2+2\mu_s) P$$

$$(2+2\mu_s - 1 - 2\mu_s + \mu_s + 2\mu_s^2) P \leq (1+\mu_s - 1 + \mu_s^2) F_g$$

$$(1+\mu_s + 2\mu_s^2) P \leq \mu_s(1+\mu_s) F_g, \quad \text{e in fine ottieniamo}$$

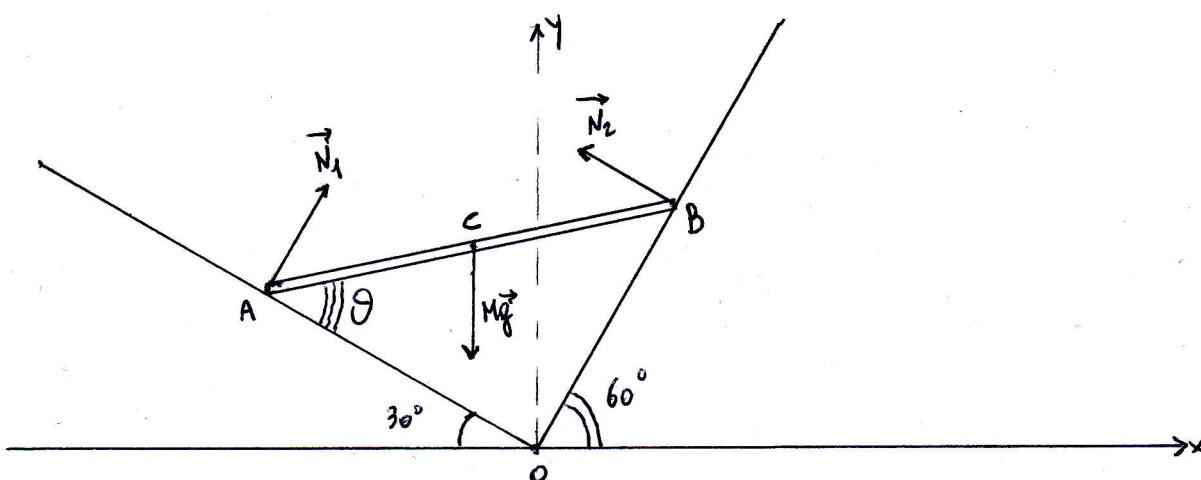
$$P \leq \frac{\mu_s(1+\mu_s) F_g}{1+\mu_s + 2\mu_s^2}$$

Pertanto, il massimo valore che puoi avere applicato per il
 modulo delle forze \vec{P} senza che il cilindro si mette in
 rotazione è

$$\boxed{P_{\max} = \frac{\mu_s(1+\mu_s) F_g}{1+\mu_s + 2\mu_s^2} = \left[\frac{\frac{1}{2} \cdot \left(1 + \frac{1}{2}\right)}{1 + \frac{1}{2} + 2 \cdot \left(\frac{1}{2}\right)^2} \right] \cdot F_g = \frac{3}{8} F_g}$$

Serway, pr. 12.68

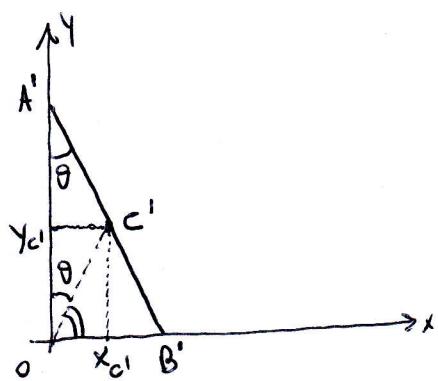
Una trave omogenea avente peso F_g e lunghezze L si appoggia
te al profilo privo di attrito mostrato nelle figure:



- Si mostri che, se la trave è in equilibrio, il suo centro di mossa si trova sulla verticale condotta da O.
- Si determini, sempre nell'equilibrio, il valore dell'angolo θ .
- L'equilibrio delle trave è stabile o instabile?

Cerchiamo ora tutto le coordinate del centro di massa delle trave nel sistema di coordinate introdotto nelle figure.

Un modo possibile per effettuare questo calcolo e' di tipo geometrico-trigonometrico. Detto che il triangolo AOB e' rettangolo in O per costruzione, consideriamo il seguente triangolo rettangolo:



$A'OB'$, che e' congruente a AOB , con l'unica differenza che i cateti si trovano lungo gli assi cartesiani; risulta pertanto $\overline{OB'} = \overline{OB}$, $\overline{OA'} = \overline{OA}$, $\overline{OA'B'} = \overline{OAB} = \theta$

$$\text{e ovviamente } \overline{A'B'} = \overline{AB} = L$$

Il triangolo $A'B'$ ha il punto C' come punto medio dell'ipotenusa, e risulta $x_{c1} = \frac{L}{2} \sin \theta$, $y_{c1} = \frac{L}{2} \cos \theta$

Per ottenere le coordinate del punto C , basta osservare che il triangolo AOB si ottiene ruotando il triangolo $A'OB'$ di 60° in senso antiorario attorno all'origine sul piano (x,y) .

La posizione angolare rispetto all'asse x del punto C' e' data dall'angolo $B'A'C' = 90^\circ - \theta$ (vedi figure), e risulta infatti $x_{c1} = \overline{OC'} \cos(90^\circ - \theta) = \frac{L}{2} \sin \theta$; $y_{c1} = \overline{OC'} \sin(90^\circ - \theta) = \frac{L}{2} \cos \theta$. Dopo una rotazione di 60° in senso antiorario, le coordinate del punto C sono quindi:

$$x_c = \frac{L}{2} \cos[(90^\circ - \theta) + 60^\circ], \quad y_c = \frac{L}{2} \sin[(90^\circ - \theta) + 60^\circ]$$

Dunque: $x_c = \frac{L}{2} \cos(150^\circ - \theta)$, $y_c = \frac{L}{2} \sin(150^\circ - \theta)$, cioè

$$x_c = \frac{L}{2} (\cos 150^\circ \cos \theta + \sin 150^\circ \sin \theta), \quad y_c = \frac{L}{2} (\sin 150^\circ \cos \theta - \cos 150^\circ \sin \theta)$$

Risulte $\sin 150^\circ = \sin 30^\circ = \frac{1}{2}$, $\cos 150^\circ = -\cos 30^\circ = -\frac{\sqrt{3}}{2}$, e quindi:

$$x_c = \frac{L}{2} \left(-\frac{\sqrt{3}}{2} \cos \theta + \frac{1}{2} \sin \theta \right), \quad y_c = \frac{L}{2} \left(\frac{1}{2} \cos \theta - \left(-\frac{\sqrt{3}}{2} \right) \sin \theta \right)$$

$$x_c = \frac{L}{4} (-\sqrt{3} \cos \theta + \sin \theta), \quad y_c = \frac{L}{4} (\cos \theta + \sqrt{3} \sin \theta)$$

Ora, poiché $\overline{OA} = L \cos \theta$, risultate

$$x_A = -\overline{OA} \cos 30^\circ = -L \frac{\sqrt{3}}{2} \cos \theta; \quad y_A = \overline{OA} \sin 30^\circ = \frac{1}{2} L \cos \theta$$

Poiché $\overline{OB} = L \sin \theta$, risultate

$$x_B = \overline{OB} \cos 60^\circ = \frac{1}{2} L \sin \theta, \quad y_B = \overline{OB} \sin 60^\circ = \frac{\sqrt{3}}{2} L \sin \theta$$

Poniamo $|\vec{N}_1| = N_1$, $|\vec{N}_2| = N_2$; risultate perciò:

$$N_{1x} = N_1 \sin 30^\circ = \frac{1}{2} N_1; \quad N_{1y} = N_1 \cos 30^\circ = \frac{\sqrt{3}}{2} N_1$$

$$N_{2x} = -N_2 \sin 60^\circ = -\frac{\sqrt{3}}{2} N_2; \quad N_{2y} = N_2 \cos 60^\circ = \frac{1}{2} N_2$$

$$(\vec{M}_q)_x = 0; \quad (\vec{M}_q)_y = -M_q$$

A desso abbiamo tutte le informazioni necessarie per imponere le condizioni di equilibrio statico.

e) Equilibrio delle forze esterne agenti nell'oste.

$$\vec{Mg} + \vec{N_1} + \vec{N_2} = 0, \text{ da cui ottieniamo le due equazioni}$$

$$\begin{cases} (\vec{Mg})_x + N_{1x} + N_{2x} = 0 \\ (\vec{Mg})_y + N_{1y} + N_{2y} = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \frac{1}{2} N_1 - \frac{\sqrt{3}}{2} N_2 = 0 \\ - Mg + \frac{\sqrt{3}}{2} N_1 + \frac{1}{2} N_2 = 0 \end{cases}$$

b) Equilibrio dei momenti delle forze esterne agenti nell'oste rispetto al polo O:

$$\tau_{TOT,z} = 0 \quad \text{Poiché } (\vec{a} \times \vec{b})_z = a_x b_y - a_y b_x,$$

Ottieniamo:

$$\begin{aligned} \tau_{TOT,z} &= (\vec{OA} \times \vec{N_1})_z + (\vec{OC} \times \vec{Mg})_z + (\vec{OB} \times \vec{N_2})_z = \\ &= (x_A N_{1y} - y_A N_{1x}) + (x_c (\vec{Mg})_y - y_c (\vec{Mg})_x) + (x_B N_{2y} - y_B N_{2x}) = \\ &= \left(-L \frac{\sqrt{3}}{2} \cos \theta \right) \left(\frac{\sqrt{3}}{2} N_1 \right) - \left(\frac{1}{2} L \cos \theta \right) \left(\frac{1}{2} N_1 \right) + \left[\frac{L}{4} (-\sqrt{3} \cos \theta + \sin \theta) \right] (-Mg) + \\ &\quad - \left[\frac{L}{4} (\cos \theta + \sqrt{3} \sin \theta) \right] \cdot 0 + \left(\frac{1}{2} L \sin \theta \right) \left(\frac{1}{2} N_2 \right) - \left(\frac{\sqrt{3}}{2} L \sin \theta \right) \cdot \left(-\frac{\sqrt{3}}{2} N_2 \right) = \\ &= -\frac{3}{4} L \cos \theta N_1 - \frac{1}{4} L \cos \theta N_1 - \frac{1}{4} L (-\sqrt{3} \cos \theta + \sin \theta) Mg + \\ &\quad + \frac{1}{4} L \sin \theta N_2 + \frac{3}{4} L \sin \theta N_2 = -L \cos \theta N_1 + L \sin \theta N_2 + \\ &\quad - \frac{1}{4} L (-\sqrt{3} \cos \theta + \sin \theta) Mg = 0 \end{aligned}$$

Semplificando il fattore L, ottieniamo la condizione

$$-\cos\theta N_1 + \sin\theta N_2 - \frac{l}{4}(-\sqrt{3}\cos\theta + \sin\theta)Mg = 0$$

Riunendo insieme tutte le condizioni ottenute, ottieniamo il seguente sistema lineare:

$$\begin{cases} N_1 - \sqrt{3}N_2 = 0 \\ \sqrt{3}N_1 + N_2 = 2Mg \\ -\cos\theta N_1 + \sin\theta N_2 - \frac{l}{4}(-\sqrt{3}\cos\theta + \sin\theta)Mg = 0 \end{cases}$$

Dalle prime due equazioni ottieniamo N_1 e N_2 :

$$\Delta = \begin{vmatrix} 1 & -\sqrt{3} \\ \sqrt{3} & 1 \end{vmatrix} = 1+3=4 \quad \Delta_1 = \begin{vmatrix} 0 & -\sqrt{3} \\ 2Mg & 1 \end{vmatrix} = 2\sqrt{3}Mg$$

$$\Delta_2 = \begin{vmatrix} 1 & 0 \\ \sqrt{3} & 2Mg \end{vmatrix} = 2Mg \Rightarrow N_1 = \frac{\Delta_1}{\Delta} = \frac{2\sqrt{3}Mg}{4} = \frac{\sqrt{3}}{2}Mg$$

$$N_2 = \frac{\Delta_2}{\Delta} = \frac{2Mg}{4} = \frac{1}{2}Mg$$

Sostituiamo questi due valori nelle terze equazione:

$$-\cos\theta \cdot \frac{\sqrt{3}}{2}Mg + \sin\theta \cdot \frac{1}{2}Mg + \frac{\sqrt{3}}{4}\cos\theta Mg - \frac{l}{4}\sin\theta Mg = 0$$

$$-\frac{\sqrt{3}}{4}\cos\theta + \frac{1}{4}\sin\theta = 0 \Rightarrow \frac{1}{4}\sin\theta = \frac{\sqrt{3}}{4}\cos\theta \Rightarrow \tan\theta = \sqrt{3}$$

Dunque, essendo necessariamente $0 < \theta < 90^\circ$, risulta che deve essere $\theta = 60^\circ$

Pertanto, in condizioni di equilibrio statico, le coordinate del centro di massa delle treve sono:

$$\begin{cases} x_c = \frac{L}{4} (-\sqrt{3} \cos 60^\circ + \sin 60^\circ) = \frac{L}{4} \left(-\sqrt{3} \cdot \frac{1}{2} + \frac{\sqrt{3}}{2} \right) = 0 \\ y_c = \frac{L}{4} (\cos 60^\circ + \sqrt{3} \sin 60^\circ) = \frac{L}{4} \left(\frac{1}{2} + \sqrt{3} \cdot \frac{\sqrt{3}}{2} \right) = \\ = \frac{L}{4} \left(\frac{1}{2} + \frac{3}{2} \right) = \frac{L}{4} \cdot 2 = \frac{L}{2} \end{cases}$$

Pertanto, e' dimostrato che, se le treve e' in equilibrio, il suo centro di massa si trova sulle verticale condotte da O (cioe', $x_c = 0$).

b) Dal calcolo effettuato nel punto A si e' visto che, all'equilibrio, risultate $\boxed{\theta = 60^\circ}$.

c) Per vedere se la posizione delle treve per $\theta = 60^\circ$ e' di equilibrio stabile o instabile, scriviamo la funzione energia potenziale delle treve per un angolo θ generico:

$$U(y_{cm}) = Mg y_{cm} \Rightarrow Mg y_c = \frac{1}{4} Mg L (\cos \theta + \sqrt{3} \sin \theta)$$

Risulte $U(\theta) = \frac{1}{2} Mg L \left(\frac{1}{2} \cos \theta + \frac{\sqrt{3}}{2} \sin \theta \right) =$

$$= \frac{1}{2} Mg L \left(\cos \theta \cos 60^\circ + \sin \theta \sin 60^\circ \right) = \frac{1}{2} Mg L \cos (\theta - 60^\circ)$$

Dunque, $U(\theta)$ ha un massimo per $\theta = 60^\circ$. Pertanto, la posizione di equilibrio statico delle treve per $\theta = 60^\circ$ e' di equilibrio instabile.