

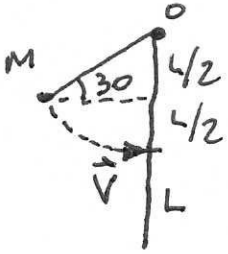
$$\begin{cases} x: T_1 \frac{\sqrt{3}}{2} = Mg \cos \beta \\ y: T_1 \frac{1}{2} + Mg \sin \beta = Mg \end{cases}$$

$$T_1 = \frac{2Mg \cos \beta}{\sqrt{3}}$$

RISOLVIAMO DAPPRIMA IL PROBLEMA DI STATICA PER TROVARE L'ANGOLO β . DALLA EQ SU X: SI RICAVA CHE SOSTITUITA NELLA Y: DA'

$$\frac{Mg \cos \beta}{\sqrt{3}} + Mg \sin \beta = Mg \rightarrow \sin \beta = 1 - \frac{\cos \beta}{\sqrt{3}} \rightarrow \sqrt{1 - \cos^2 \beta} = 1 - \frac{\cos \beta}{\sqrt{3}} \rightarrow$$

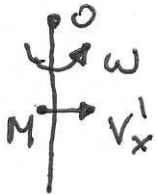
$$1 - \cos^2 \beta = 1 + \frac{\cos^2 \beta}{3} - \frac{2 \cos \beta}{\sqrt{3}} \rightarrow \cos \beta \cdot \frac{4}{3} = \frac{2}{\sqrt{3}} \rightarrow \cos \beta = \frac{\sqrt{3}}{2} \rightarrow \beta = 30^\circ$$



RAGION PER CUI LA MASSA M COLPISCE LA SBARRA CON VELOCITA' ORIZZONTALE LUNGO X FACILMENTE CALCOLABILE CON LA CONSERVAZIONE DELL'ENERGIA

$$\frac{1}{2} M V_x^2 = Mg \frac{L}{2} \rightarrow V_x = \sqrt{gL}$$

RISOLVIAMO ORA L'URTO TRA LA SBARRA E LA MASSA M IMPONENDO LA CONSERVAZIONE DEL MOMENTO ANGOLARE RISPETTO AD O E DELL'ENERGIA MECCANICA.



IL MOMENTO D'INERZIA DELLA SBARRA RISPETTO AD O VALE $I = \frac{1}{3}(2M)(2L)^2 = \frac{8}{3}ML^2$

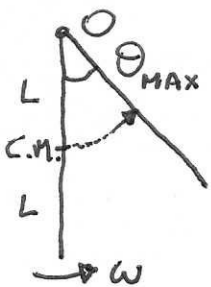
$$\begin{cases} M V_x L = M V_x' L + \frac{8}{3} M L^2 \omega & (1) \\ \frac{1}{2} M V_x^2 = \frac{1}{2} M V_x'^2 + \frac{1}{2} \cdot \frac{8}{3} M L^2 \omega^2 & (2) \end{cases}$$

QUINDI DALLA (1) $V_x' = V_x - \frac{8}{3} L \omega$ CHE SOSTITUIAMO NELLA (2)

$$V_x^2 = V_x'^2 + \frac{64}{9} L^2 \omega^2 - \frac{16 V_x L \omega}{3} + \frac{8}{3} L^2 \omega^2 \rightarrow L \omega \left(\frac{64}{3} + 8 \right) = 16 V_x \rightarrow$$

$$\omega \left(\frac{64+24}{3} \right) = \frac{V_x \cdot 16}{L} \rightarrow \frac{88}{3} \omega = \frac{\sqrt{gL} \cdot 16}{L} \rightarrow \omega = \frac{6}{11} \sqrt{\frac{g}{L}}$$

ED UTILIZZIAMO NUOVAMENTE LA CONSERVAZIONE DELL'ENERGIA MECCANICA APPLICATA AL SOLLEVAMENTO DELLA SBARRA DURANTE LA ROTAZIONE SUCCESSIVA ALL'URTO PER CALCOLARE θ_{MAX}

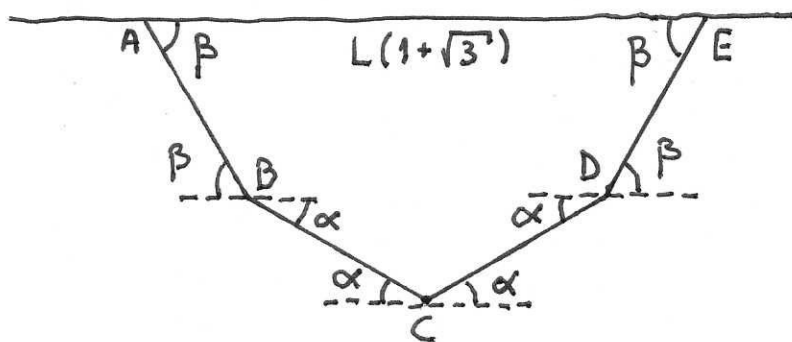


$$\frac{1}{2} I \omega^2 = (2M) g L (1 - \cos \theta_{MAX})$$

$$\frac{1}{2} \cdot \frac{8}{3} M L^2 \cdot \frac{36}{121} \frac{g}{L} = 2 M g L (1 - \cos \theta_{MAX})$$

$$\frac{24}{121} = 1 - \cos \theta_{MAX} \rightarrow \cos \theta_{MAX} = 1 - \frac{24}{121} = \frac{97}{121}$$

$$\theta_{MAX} = \arccos \left(\frac{97}{121} \right) \approx 36,7^\circ$$

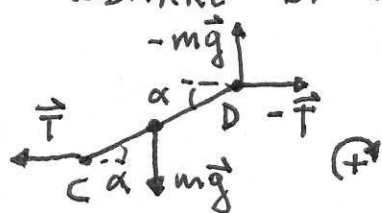


LA SITUAZIONE DI EQUILIBRIO DEL SISTEMA DEVE ESSERE PER FORZA SIMMETRICA, CI BASTA QUINDI DETERMINARE I DUE ANGOLI α E β IN FIGURA PER RISOLVERE IL PROBLEMA

LA PRIMA EQ. CHE SI PUO' SCRIVERE E' L'IMPORRE UGUALE A $L(1+\sqrt{3})$ LA DISTANZA TRA A ED E:

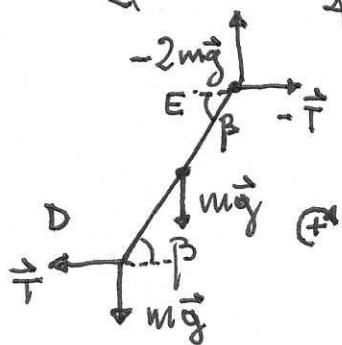
$$L \cos \beta + L \cos \alpha + L \cos \alpha + L \cos \beta = L(1+\sqrt{3}) \rightarrow \cos \alpha + \cos \beta = \frac{1}{2} + \frac{\sqrt{3}}{2} \quad (1)$$

ORA BISOGNA IMPORRE L'EQUILIBRIO. 2 VIE: A) MINIMIZZARE L'ALTEZZA DEL C.M. DEL SISTEMA OPPURE B) IMPORRE = 0 LA SOMMA DELLE FORZE E DEI MOMENTI MECCANICI SULLE DUE SBARRE DI DESTRA [QUELLE DI SINISTRA SEGUONO PER SIMMETRIA]



COMINCIAMO CON \overline{CD} . LA FORZA \vec{T} APPLICATA IN C DEVE ESSERE ORIZZONTALE PER LA SIMMETRIA DEL SISTEMA. $m\vec{g}$ E' APPLICATA NEL C.M. VISTO CHE SI DEVE AVERE $\sum \vec{F} = 0$ LA FORZA APPLICATA IN D VALE $\vec{F}_D = -\vec{T} - m\vec{g}$. IMPONIAMO CHE $\sum \vec{M}_{CM} = 0$:

$$+T \frac{L}{2} \sin \alpha + T \frac{L}{2} \sin \alpha - mg \frac{L}{2} \cos \alpha = 0 \rightarrow T = \frac{mg}{2 \tan \alpha} \quad (2)$$



PROCEDIAMO CON \overline{DE} . PER IL 3° PRINCIPIO DI NEWTON LA FORZA APPLICATA IN D VALE $+\vec{T} + m\vec{g}$. LA FORZA PESO VALE $m\vec{g}$. PER AVERE $\sum \vec{F} = 0$ LA FORZA APPLICATA IN E VALE $\vec{F}_E = -\vec{T} - 2m\vec{g}$. IMPONIAMO CHE $\sum \vec{M}_{CM} = 0$

$$+T \frac{L}{2} \sin \beta + T \frac{L}{2} \sin \beta - mg \frac{L}{2} \cos \beta - 2mg \frac{L}{2} \cos \beta = 0 \rightarrow T = \frac{3mg}{2 \tan \beta} \quad (3)$$

UGUAGLIAMO (2) E (3): $\frac{mg}{2 \tan \alpha} = \frac{3mg}{2 \tan \beta} \rightarrow \tan \beta = 3 \tan \alpha \quad (4)$

RIASSUMENDO

$$\begin{cases} (1) & \cos \alpha + \cos \beta = \frac{\sqrt{3}}{2} + \frac{1}{2} \\ (4) & \tan \beta = 3 \tan \alpha \end{cases}$$

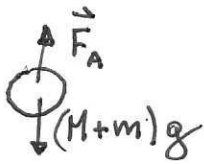
LA SOLUZIONE ANALITICA DI QUESTO SISTEMA NON E' SEMPLICE, MA NON CE N'E' BISOGNO. VISTO CHE $\cos(30^\circ) = \frac{\sqrt{3}}{2}$ E $\cos(60^\circ) = \frac{1}{2}$ ED ANCHE CHE $\tan(30^\circ) = \frac{\sqrt{3}}{3}$ E $\tan(60^\circ) = \sqrt{3}$ ALLORA RISULTA EVIDENTE CHE $\alpha = 30^\circ$ E $\beta = 60^\circ$

LA DISTANZA CERCATA VALE $D = L \sin \beta + L \sin \alpha = \frac{L}{2} (1 + \sqrt{3}) = \frac{AE}{2}$

TROVIAMO SUBITO LA DENSITÀ DELL'ARIA AL SUOLO COME RAPPORTO TRA MASSA MOLARE E VOLUME MOLARE

$$\rho_0 = \frac{\mu_A}{V_m} = 0,029 \frac{\text{kg}}{\text{mol}} \cdot \frac{1}{0,0224 \text{ m}^3} \approx 1,295 \text{ kg/m}^3$$

STUDIAMO L'ACCELERAZIONE ALLA PARTENZA COL II PRINCIPIO DI NEWTON



SIA V_0 IL VOLUME DEL PALLONE, n IL NUMERO DI MOLI DI ELIO ED m LA SUA MASSA. SI HA $V_0 = nV_m$ E LA SPINTA DI ARCHIMEDE VALE $F_A = V_0 \rho_0 g = nV_m \cdot \frac{\mu_A}{V_m} g = n\mu_A g$
 QUINDI: $F_A - (M+m)g = (M+m)a \rightarrow$

$$\rightarrow n\mu_A g - Mg - n\mu_{\text{He}} g = Ma + n\mu_{\text{He}} a$$

$$n[\mu_A g - \mu_{\text{He}}(a+g)] = M(a+g) \rightarrow n = \frac{M(a+g)}{[\mu_A g - \mu_{\text{He}}(a+g)]} \approx 2550 \text{ moli}$$

PER CUI $m = n\mu_{\text{He}} \approx 10,20 \text{ kg}$ $V_0 = nV_m \approx 57,12 \text{ m}^3$ a)

PER IL CALCOLO IN QUOTA CI SERVIRÀ LA DENSITÀ DELL'ARIA IN FUNZIONE DELL'ALTEZZA $P(Y)$ CHIAMIAMO $V_m(Y)$ IL VOLUME MOLARE IN FUNZIONE DELL'ALTEZZA. ESSENDO COME DA TESTO COSTANTE LA TEMPERATURA DELL'ARIA, PER LA LEGGE DEI GAS PERFETTI $P_0 V_m = P(Y) V_m(Y) = P_0 e^{-\frac{\rho_0 g Y}{P_0}} V_m(Y)$ PER CUI

$$V_m(Y) = V_m e^{+\frac{\rho_0 g Y}{P_0}} \quad (1)$$

DA CUI LA DENSITÀ DELL'ARIA IN FUNZIONE DELLA QUOTA

$$P(Y) = \frac{\mu_A}{V_m(Y)} = \frac{\mu_A}{V_m e^{+\frac{\rho_0 g Y}{P_0}}} = P_0 e^{-\frac{\rho_0 g Y}{P_0}} \quad (2)$$

PER IL VOLUME DELL'ELIO NEL PALLONE, VISTO CHE QUESTO NON PERMETTE IL PASSAGGIO DI CALORE, USIAMO UNA ADIABATICA REVERSIBILE

$$P_0 V_0^\gamma = P(Y) V(Y)^\gamma \rightarrow P_0^{1/\gamma} V_0 = P(Y)^{1/\gamma} V(Y) \rightarrow P_0^{1/\gamma} V_0 = P_0^{1/\gamma} e^{-\frac{\rho_0 g Y}{\gamma P_0}} V(Y)$$

PER CUI $V(Y) = V_0 e^{+\frac{\rho_0 g Y}{\gamma P_0}} \quad (3)$

TROVIAMO LA QUOTA DI EQUILIBRIO IMPONENDO $F_A = (M+m)g$ [$F_A =$ SPINTA DI ARCHIMEDE]

$$V(Y) P(Y) g = (M+m)g \xrightarrow{(2):(3)} V_0 e^{+\frac{\rho_0 g Y}{\gamma P_0}} P_0 e^{-\frac{\rho_0 g Y}{P_0}} = (M+m)$$

$$e^{\frac{\rho_0 g Y}{P_0} (\frac{1}{\gamma} - 1)} = \frac{(M+m)}{V_0 P_0} \rightarrow \frac{\rho_0 g Y (1-\gamma)}{P_0} = \ln\left(\frac{M+m}{V_0 P_0}\right) \rightarrow$$

b) $Y_{\text{EQ}} = \frac{\gamma P_0}{\rho_0 g (1-\gamma)} \ln\left(\frac{M+m}{V_0 P_0}\right) \approx 14610 \text{ m}$

ED INSERENDO QUESTO VALORE NELLA (3) SI OTTIENE:

c) $V_{\text{EQ}} = V_0 e^{\frac{\rho_0 g Y_{\text{EQ}}}{\gamma P_0}} \approx 174 \text{ m}^3$