

SIA l LA LONGHEZZA DELLA MOLLA. SI HA $l = \sqrt{h^2 + x^2}$
 L'ENERGIA POTENZIALE DEL SISTEMA VALE $U = \frac{1}{2} K (l - l_0)^2$
 QUINDI $\Rightarrow U = \frac{1}{2} K (h^2 + x^2 + l_0^2 - 2l_0 \sqrt{h^2 + x^2})$

PER RISPONDERE ALLA DOMANDA a), DALLA POSIZIONE
 INIZIALE FINO AL PASSAGGIO PER O SI CONSERVA
 L'ENERGIA MECCANICA, PER CUI

$$\Delta E = 0 \quad U_i + K_i = U_f + K_f \quad \rightarrow \quad U(x) + \phi = U(0) + \frac{1}{2} m V^2$$

CIOE'

$$\frac{1}{2} K (h^2 + x^2 + l_0^2 - 2l_0 \sqrt{h^2 + x^2}) = \frac{1}{2} K (h^2 + l_0^2 - 2l_0 h) + \frac{1}{2} m V^2$$

$$V^2 = \frac{K}{m} (x^2 - 2l_0 (\sqrt{h^2 + x^2} - h)) \quad V = \sqrt{\frac{K}{m} (x^2 - 2l_0 (\sqrt{h^2 + x^2} - h))}$$

PER RISPONDERE ALLA DOMANDA b) SCRIVIAMO DI NUOVO U

$$U = \frac{1}{2} K (h^2 + x^2 + l_0^2 - 2l_0 h (1 + \frac{x^2}{h^2})^{1/2})$$

DOVE h^2 E l_0^2 SONO COSTANTI, QUINDI POSSIAMO ELIMINARLE. IL
 TERMINE ALLA $1/2$ LO SVILUPPIAMO CON LA FORMULA DEL
 BINOMIO DI NEWTON $(1 + \epsilon)^n \approx 1 + n\epsilon$

$$U = \frac{K}{2} (x^2 - \underbrace{2l_0 h}_{\text{COSTANTE}} - 2l_0 h \cdot \frac{1}{2} \frac{x^2}{h^2}) = \frac{K}{2} (x^2 - \frac{l_0}{h} x^2) = \frac{K}{2} (1 - \frac{l_0}{h}) x^2$$

POI SI HA $K = \frac{1}{2} m \dot{x}^2$. L'ENERGIA MECCANICA SI
 CONSERVA PER CUI $\frac{d}{dt} (U + K) = 0$. CIOE':

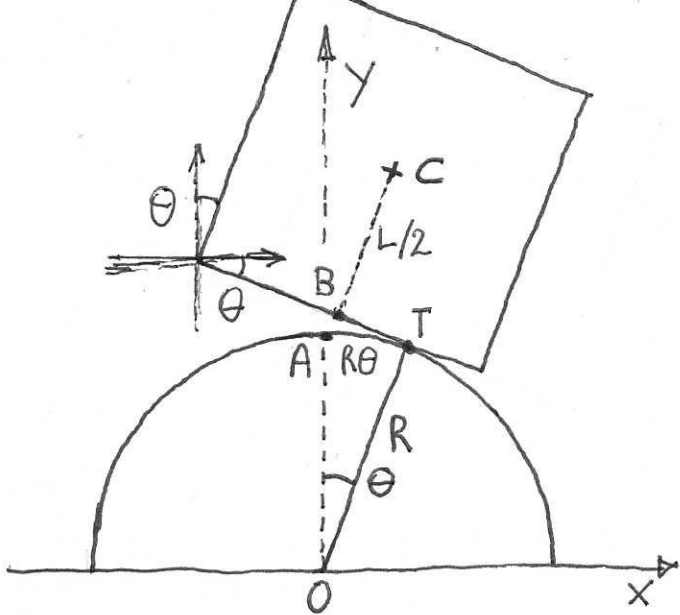
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{K}{2} (1 - \frac{l_0}{h}) x^2 + \frac{1}{2} m \dot{x}^2 \right) = 0$$

$$\frac{K}{2} (1 - \frac{l_0}{h}) 2x \dot{x} + \frac{1}{2} m 2\dot{x} \ddot{x} = 0$$

$$\ddot{x} + \frac{K}{m} (1 - \frac{l_0}{h}) x = 0 \quad \Rightarrow \quad \omega = \sqrt{\frac{K}{m} (1 - \frac{l_0}{h})}$$

$$\Downarrow$$

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{m}{K (1 - \frac{l_0}{h})}}$$



PRENDIAMO IL CUBO INCLINATO DI UN ANGOLO θ . SIA T IL PUNTO DI TANGENZA. PER LA CONDIZIONE DI NON-STRISCIAMENTO L'ARCO \widehat{AT} ED IL SEGMENTO \widehat{BT} HANNO UGUALE LUNGHEZZA PARI A $R\theta$. [A e B COINCIDONO NELLA POSIZIONE DI EQUILIBRIO]

CALCOLO LA Y DEL CENTRO C DEL CUBO COME

$$Y(C) = \overline{OT}_y + \overline{TB}_y + \overline{BC}_y$$

$$Y(C) = R \cos \theta + R\theta \sin \theta + \frac{L}{2} \cos \theta \quad \text{PER PICCOLI } \theta \quad \sin \theta \approx \theta \quad \cos \theta \approx 1 - \frac{\theta^2}{2}$$

$$Y(C) \approx R - \frac{R\theta^2}{2} + R\theta^2 + \frac{L}{2} - \frac{L}{2} \frac{\theta^2}{2} = \left(R + \frac{L}{2}\right) + \left(\frac{R}{2} - \frac{L}{4}\right) \theta^2$$

QUESTA È UNA PARABOLA COL VERTICE RIVOLTO VERSO L'ALTO SE $\left(\frac{R}{2} - \frac{L}{4}\right) > 0$, QUINDI C SALE SE $\left(\frac{R}{2} - \frac{L}{4}\right) > 0$ PER PICCOLI θ ,

QUINDI LA POSIZIONE DI EQUILIBRIO È STABILE \equiv SIAMO IN UN MINIMO DEL POTENZIALE. QUINDI $\frac{R}{2} > \frac{L}{4}$ $L < 2R$ PER LA DOMANDA b) SCRIVIAMO

$$U = m g Y(C) = m g \underbrace{\left(R + \frac{L}{2}\right)}_{\text{COSTANTE}} + m g \left(\frac{R}{2} - \frac{L}{4}\right) \theta^2$$

$$\text{POI DERIVIAMO } Y(C) \Rightarrow \dot{Y}(C) = \left(\frac{R}{2} - \frac{L}{4}\right) 2\theta \dot{\theta} \leftarrow \underline{2^{\circ} \text{ ORDINE}}$$

$$\text{SCRIVIAMO } X(C) = R \sin \theta - R\theta \cos \theta + \frac{L}{2} \sin \theta \approx R\theta - R\theta + R\frac{\theta^3}{2} + \frac{L}{2} \theta$$

$$\dot{X}(C) = \frac{3R}{2} \theta^2 \dot{\theta} + \frac{L}{2} \dot{\theta} \leftarrow \underline{3^{\circ} \text{ ORDINE}} + \underline{1^{\circ} \text{ ORDINE}}$$

ALLORA DI $\dot{X}(C)$ E $\dot{Y}(C)$ TENIAMO SOLO IL TERMINE DEL 1° ORDINE

$$V(C) \approx \frac{L}{2} \dot{\theta} \quad \text{SCRIVIAMO ORA } \frac{d}{dt}(U+K) = 0$$

$$\frac{d}{dt} \left(U + \frac{1}{2} m v^2 + \frac{1}{2} I \omega^2 \right) = 0 \quad \frac{d}{dt} \left(m g \left(\frac{R}{2} - \frac{L}{4}\right) \theta^2 + \frac{1}{2} m \left(\frac{L}{4}\right) \dot{\theta}^2 + \frac{1}{6} m L^2 \dot{\theta}^2 \right) = 0$$

$$\frac{(2R-L)g}{4} 2\theta \dot{\theta} + \frac{7L^2}{246} 2\dot{\theta} \ddot{\theta} = 0$$

$$\ddot{\theta} + \frac{6g(2R-L)}{7L^2} \theta = 0 \quad \Rightarrow \quad \omega = \sqrt{\frac{6g(2R-L)}{7L^2}}$$

$$T = 2\pi L \sqrt{\frac{7}{6g(2R-L)}}$$

APPLICHIAMO AL SISTEMA IL 1° PRINCIPIO DELLA TERMODINAMICA TRA LA SITUAZIONE INIZIALE E QUELLA FINALE

① $U_f - U_i = Q + W$ E VALUTIAMO I VARI TERMINI. SI PASSA DA

3 MOLI DI GAS BIATOMICI A 2 MOLI DI GAS POLIATOMICO, QUINDI

$$U_f - U_i = 2 \cdot \frac{6}{2} RT_f - 3 \cdot \frac{5}{2} RT_0 \quad (2)$$

DURANTE TUTTO IL PROCESSO LA PRESSIONE RIMANE COSTANTE E VALE $P_0 = P_A + \frac{mg}{S}$ (3), DETTO V_f IL VOLUME FINALE $= Sh$

SI HA ALLORA PER LA TEMP. FINALE $T_f = \frac{P_0 V_f}{nR} = \frac{P_0 Sh}{2R}$ E

SOSTITUENDO NELLA (2) $\Rightarrow U_f - U_i = \frac{6P_0 Sh}{2} - \frac{15}{2} RT_0$. (4)

PER Q IL CALCOLO È FACILE, VENGONO PRODOTTE 2 MOLI DI H_2O , OGNUNA DELLE QUALI APPORTA CALORE ΔE , QUINDI

$$Q = 2\Delta E \quad (5)$$

PER IL LAVORO $W = -P_0 \Delta V$ E DETTA h_0 LA QUOTA INIZIALE DEL PISTONE $W = -P_0 S (h - h_0)$ (6)

h_0 SI TROVA DALL' EQ. DI STATO DEI GAS ALL' INIZIO

$$P_0 \cdot Sh_0 = 3RT_0 \rightarrow h_0 = \frac{3RT_0}{P_0 S} \text{ E SOSTITUENDO NELLA (6)}$$

$$W = -P_0 Sh + 3RT_0 \quad (7)$$

SOSTITUIAMO (4), (5) E (7) NELLA (1)

$$\frac{6}{2} P_0 Sh - \frac{15}{2} RT_0 = 2\Delta E - P_0 Sh + 3RT_0$$

$$6P_0 Sh - 15RT_0 = 4\Delta E - 2P_0 Sh + 6RT_0$$

$$8P_0 Sh = 4\Delta E + 21RT_0 \quad \text{E RICORDANDO LA (3)}$$

$$8(P_A S + mg) h = 4\Delta E + 21RT_0$$

$$h = \frac{4\Delta E + 21RT_0}{8(P_A S + mg)} \approx 1,467 \text{ m}$$