

Sia \vec{v}' LA VELOCITÀ RISPETTO AL PIANO INCLINATO,
 \vec{v} LA VELOCITÀ RISPETTO AL SISTEMA DI RIFERIMENTO
 FERMO E \vec{V} LA VELOCITÀ DEL PIANO INCLINATO
 SI HA $\vec{v}' = \vec{a}t$ ED IN COMPONENTI
 $v'_x = at \cos \alpha$ $v'_y = at \sin \alpha$

CHIAMO LE VELOCITÀ ASSOLUTE \vec{v} E \vec{V} IN COMPONENTI

SU Y $v_y = v'_y = at \sin \alpha$ $V_y = 0$. SU X SI HA $v_x = v'_x + V_x$ ①
 È PER CONSERVAZIONE DELLA QUANTITÀ DI MOTO $Mv_x + MV_x = 0$ ②

METTENDO A SISTEMA ① E ② SI HA

$$v_x = at \cos \alpha \frac{M}{(m+M)} \quad V_x = -at \cos \alpha \frac{m}{m+M} \quad \text{IL PIANO È LUNGO } \frac{H}{\sin \alpha}$$

PER IL TEMPO DI SALITA SI HA $t^* = \sqrt{\frac{2H}{a \sin \alpha}}$ e $at^* = \sqrt{\frac{2aH}{\sin \alpha}}$

$$\text{QUINDI } v_{x \text{ FIN}} = \sqrt{\frac{2aH}{\sin \alpha}} \cos \alpha \frac{M}{m+M}, \quad v_{y \text{ FIN}} = \sqrt{\frac{2aH}{\sin \alpha}} \sin \alpha, \quad V_{x \text{ FIN}} = -\sqrt{\frac{2aH}{\sin \alpha}} \cos \alpha \frac{m}{m+M}$$

IL LAVORO FATTO DALL'AUTOMOBILINA (NON CONSERVATIVO) SARÀ
 UGUALE ALLA VARIAZIONE DI ENERGIA MECCANICA

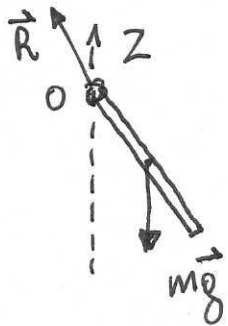
$$W = \Delta E = \Delta U + \Delta K = mgH + K_{\text{FIN}} \quad ③$$

$$\begin{aligned} K_{\text{FIN}} &= \frac{1}{2} m (v_{x \text{ FIN}}^2 + v_{y \text{ FIN}}^2) + \frac{1}{2} M V_{x \text{ FIN}}^2 = \\ &= \frac{1}{2} m \left(\frac{2aH}{\sin \alpha} \cos^2 \alpha \frac{M^2}{(m+M)^2} + \frac{2aH}{\sin \alpha} \sin^2 \alpha \right) + \frac{1}{2} M \frac{2aH}{\sin \alpha} \cos^2 \alpha \frac{m^2}{(m+M)^2} = \\ &= \frac{1}{2} \frac{2aH}{\sin \alpha} \left(m \sin^2 \alpha + \frac{mM}{(m+M)} \cos^2 \alpha \right) \end{aligned}$$

E SOSTITUENDO NELLA ③

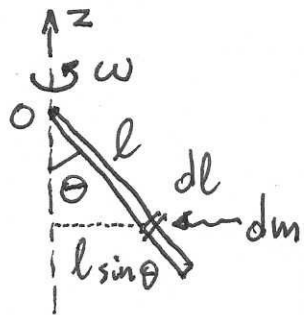
$$W = mgH + \frac{maH}{\sin \alpha} \left(\sin^2 \alpha + \frac{M}{(m+M)} \cos^2 \alpha \right)$$

$$W = mH \left(g + \frac{a}{\sin \alpha} \left(\sin^2 \alpha + \frac{M}{(m+M)} \cos^2 \alpha \right) \right)$$



DURANTE IL MOTO DELLA SBARRA L'UNICA FORZA ESTERNA CHE ESERCITA MOMENTO MECCANICO RISPETTO AL POLO O È $m\vec{g}$, CHE È DIRETTA LUNGO $Z \rightarrow L_z = \text{COSTANTE}$

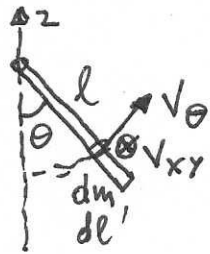
NON CI SONO ATTRITI $\rightarrow E$ È COSTANTE
TROVIAMO $L_z = \int r_{xy} dp_{xy}$ INTEGRANDO SULLE MASSE INFINITESIME dm .



$$v_{xy} = r_{xy} \omega = l \sin \theta \omega \quad dp_{xy} = dm v_{xy} = \frac{dm}{dl} dl l \sin \theta \omega = \frac{m}{L} \omega \sin \theta l dl$$

$$dL_z = r_{xy} dp_{xy} = l \sin \theta \frac{m}{L} \omega \sin \theta l dl = \frac{m}{L} \omega \sin^2 \theta l^2 dl$$

$$L_z = \int dL_z = \int_0^L \frac{m}{L} \omega \sin^2 \theta l^2 dl = \frac{m}{L} \omega \sin^2 \theta \frac{L^3}{3} = \frac{1}{3} m (L \sin \theta)^2 \omega$$



TROVIAMO ORA L'ENERGIA CINETICA. OGNI dm HA UNA VELOCITÀ CHE SI PUÒ SCOMPORRE NELLE DUE COMPONENTI V_{xy} (PERP. AL PIANO DEL DISEGNO) E V_θ (SUL PIANO DEL DISEGNO). QUINDI $dK = \frac{1}{2} dm V_{xy}^2 + \frac{1}{2} dm V_\theta^2$

$$V_{xy} = l \sin \theta \omega \quad V_\theta = l \dot{\theta} \quad \text{PER CUI } dK = \frac{1}{2} \frac{dm}{dl} dl l^2 \sin^2 \theta \omega^2 + \frac{1}{2} \frac{dm}{dl} dl l^2 \dot{\theta}^2$$

$$K = \int dK = \frac{1}{2} \frac{m}{L} \sin^2 \theta \omega^2 \frac{L^3}{3} + \frac{1}{2} \frac{m}{L} \dot{\theta}^2 \frac{L^3}{3} = \frac{1}{6} m (L \sin \theta)^2 \omega^2 + \frac{1}{6} m L^2 \dot{\theta}^2$$

MA È IMPORTANTE NOTARE CHE NELLA POSIZIONE INIZIALE ED ANCHE ALL'ANGOLO PIÙ BASSO DEL MOTO $\theta = 0$ ALLORA ABBIAMO

$$L_{z \text{ INIZ}} = \frac{1}{3} m L^2 \omega_0 \quad K_{\text{INIZ}} = \frac{1}{6} m L^2 \omega_0^2 \quad V_{\text{INIZ}} = 0$$

$$L_{z \text{ MIN } \theta} = \frac{1}{3} m L^2 \sin^2 \theta \omega \quad K_{\text{MIN } \theta} = \frac{1}{6} m L^2 \sin^2 \theta \omega^2 \quad U_{\text{MIN } \theta} = -m g \frac{L}{2} \cos \theta$$

$$\text{UGUAGLIAMO } L_{z \text{ INIZ}} = L_{z \text{ MIN } \theta} \quad E_{\text{INIZ}} = E_{\text{MIN } \theta}$$

$$\begin{cases} \frac{1}{3} m L^2 \omega_0 = \frac{1}{3} m L^2 \sin^2 \theta \omega & \textcircled{1} \\ \frac{1}{6} m L^2 \omega_0^2 = \frac{1}{6} m L^2 \sin^2 \theta \omega^2 - m g \frac{L}{2} \cos \theta & \textcircled{2} \end{cases} \rightarrow \omega = \frac{\omega_0}{\sin^2 \theta} \text{ SOSTITUIAMO IN } \textcircled{2}$$

$$L \omega_0^2 = L \sin^2 \theta \frac{\omega_0^2}{\sin^4 \theta} - 3g \cos \theta$$

$$L \omega_0^2 \sin^2 \theta = L \omega_0^2 - 3g \cos \theta \sin^2 \theta$$

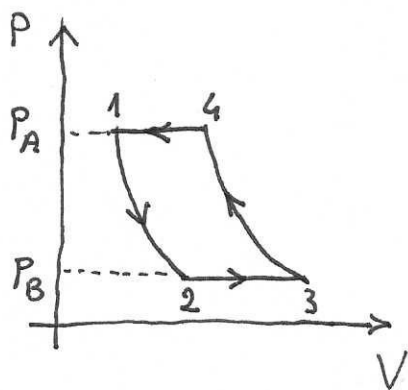
$$L \omega_0^2 - L \omega_0^2 \cos^2 \theta = L \omega_0^2 - 3g \cos \theta + 3g \cos^3 \theta$$

$$3g \cos^2 \theta + L \omega_0^2 \cos \theta - 3g = 0$$

$$\cos \theta = \frac{-L \omega_0^2 + \sqrt{L^2 \omega_0^4 + 36 g^2}}{6g}$$

$$\theta = \text{arc cos} \left(\frac{-L \omega_0^2 + \sqrt{L^2 \omega_0^4 + 36 g^2}}{6g} \right)$$

MIN

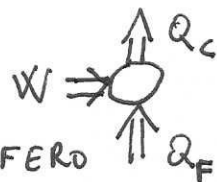


SI A $P_A = P_1 = P_4$ LA PRESSIONE "ALTA"

SI A $P_B = P_2 = P_3$ LA PRESSIONE "BASSA"

SI HA $\frac{P_A}{P_B} = K$

SIAMO IN PRESENZA DI UN FRIGORIFERO



$$Q_F = Q_{2 \rightarrow 3} = m c_p (T_3 - T_2) \quad Q_C = |Q_{4 \rightarrow 1}| = m c_p (T_4 - T_1)$$

$$C.O.P. \equiv \frac{Q_F}{W} = \frac{Q_F}{Q_C - Q_F} = \frac{1}{\frac{Q_C}{Q_F} - 1} = \frac{1}{\frac{m c_p (T_4 - T_1)}{m c_p (T_3 - T_2)} - 1}$$

I PUNTI 1 e 2 NONCHÈ 3 e 4 SONO COLLEGATI DA ADIABATICHE, PER LE QUALI $\frac{T^\gamma}{P^{\gamma-1}} = \text{COSTANTE} \rightarrow \frac{T}{P^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}} = \text{COSTANTE}$, QUINDI

$$\frac{T_1}{P_A^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}} = \frac{T_2}{P_B^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}} \quad \frac{T_1}{T_2} = \left(\frac{P_A}{P_B}\right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} = K^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \quad (1)$$

$$\frac{T_4}{P_A^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}} = \frac{T_3}{P_B^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}} \quad \frac{T_4}{T_3} = \left(\frac{P_A}{P_B}\right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} = K^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \quad (2)$$

$$\rightarrow \frac{T_1}{T_2} = \frac{T_4}{T_3} \quad (3)$$

DALLA (3) SI HA $T_1 = T_4 \frac{T_2}{T_3}$ INOLTRE $T_2 = T_3 \frac{T_2}{T_3}$ PER CUI

$$C.O.P. = \frac{1}{\frac{T_4 \left(1 - \frac{T_2}{T_3}\right)}{T_3 \left(1 - \frac{T_2}{T_3}\right)} - 1} = \frac{1}{K^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} - 1} \quad (2)$$