

1

Per ottenere un'accelerazione equivalente a quella terrestre al suolo basta porre

$$a_c \text{ (Centrifuga)} = g = \omega_i^2 R$$

$$\omega_i = \sqrt{g/R} = 0.374 \text{ rad/s} \quad (1 \text{ giro ogni } \sim 17'')$$

$\Rightarrow$

In seguito allo spostamento dei moduli (operato da forze interne) il momento angolare del sistema non cambia,

$$\vec{L}_i = \vec{L}_f \quad \text{ovvero} \quad I_i \vec{\omega}_i = I_f \vec{\omega}_f$$

Nel caso in esame

$$I_i = M_A R^2 + 3 \times \frac{M_B R^2}{3} \approx 3.19 \times 10^9 \text{ kg m}^2$$

$$I_f = I_i + 3 \times M_L R^2 \approx 3.37 \times 10^9 \text{ kg m}^2$$

$$\Rightarrow \vec{\omega}_f = \vec{\omega}_i \frac{I_i}{I_i + 3M_L R^2} = \vec{\omega}_i \frac{M_A + M_B}{M_A + M_B + 3M_L} \approx 0.95 \vec{\omega}_i$$

$$\Rightarrow \omega_f = 0.354 \text{ rad/s}$$

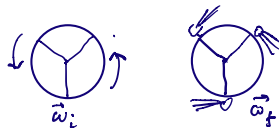
Il lavoro fatto è pari alla variazione d'energia cinetica del sistema:

$$W = \Delta E_k = E_{kf} - E_{ki} = \frac{1}{2} I_f \omega_f^2 - \frac{1}{2} I_i \omega_i^2 = \frac{1}{2} I_f \frac{\omega_i^2 I_i^2}{I_f^2} - \frac{1}{2} I_i \omega_i^2 =$$

$$= \frac{1}{2} I_i \omega_i^2 \left( \frac{I_i}{I_f} - 1 \right) = \frac{1}{2} I_i \omega_i^2 \left( \frac{-3M_L}{M_A + M_B + 3M_L} \right) = -\frac{3}{2} \frac{(M_A + M_B) M_L}{M_A + M_B + 3M_L} g R \approx -1.2 \times 10^7 \text{ J}$$

la nuova accelerazione percepita è data da  $g' = \omega_f^2 R \approx 8.77 \text{ m/s}^2$ .

Per riaccelerare la stazione è necessario annullare (per esempio) di ratti / getti esterni che possono variare il momento angolare:



Il lavoro (minimo) anche in questo caso è dato dal teorema dell'energia cinetica:

$$W_{\min} = E_{kf} - E_{ki} = \frac{1}{2} I_f \omega_f^2 - \frac{1}{2} I_i \omega_i^2$$

si vuole riottenere  $g$  come accelerazione

$$\text{per cui } W_{\min} = \frac{1}{2} I_f \omega_i^2 \left( 1 - \frac{\omega_f^2}{\omega_i^2} \right) = \frac{1}{2} (M_A + M_B + 3M_L) g R \left[ 1 - \frac{(M_A + M_B)^2}{(M_A + M_B + 3M_L)^2} \right]$$

$$= \frac{1}{2} g R \left[ \frac{(M_A + M_B + 3M_L)^2 - (M_A + M_B)^2}{M_A + M_B + 3M_L} \right] = \frac{1}{2} g R \left[ \frac{6M_L(M_A + M_B)}{M_A + M_B + 3M_L} \right] \approx 2.5 \times 10^7 \text{ J}$$

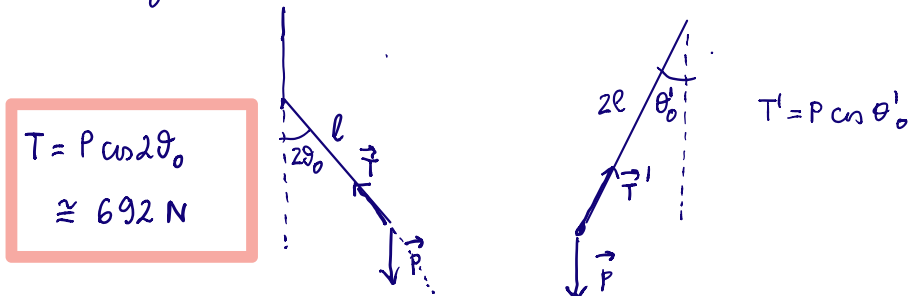


Per ottenere il periodo di oscillazione complessivo (senza vento) è sufficiente sommare i due semi-periodi ("corto" e "lungo"):

$$T_{\text{tot}} = \frac{T^{(\text{corto})}}{2} + \frac{T^{(\text{lungo})}}{2} =$$

$$= \pi \sqrt{\frac{l}{g}} + \pi \sqrt{\frac{2l}{g}} = \pi \sqrt{\frac{l}{g}} (1 + \sqrt{2}) \approx 4.2 \text{ s}$$

Le tensioni nei punti di inversione (quiete) dello scalatore si ottengono dalle

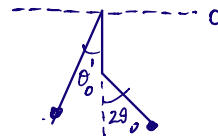


Per calcolare  $\theta'_0$  si applica la conservazione dell'energia (qui solo potenziale perché sono punti di quiete):

$$mgl(1 + \cos 2\theta_0) = mg \cdot 2l \cos \theta'_0$$

$$\Rightarrow \cos \theta'_0 = \frac{1 + \cos 2\theta_0}{2} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow T' = mg \left( \frac{1 + \cos 2\theta_0}{2} \right) = \frac{mg + T}{2} \approx 738 \text{ N}$$



La tensione nel punto verticale si ottiene dalla somma vettoriale delle forze in modulo

$$T_v = mg + \frac{mv_v^2}{2l}$$

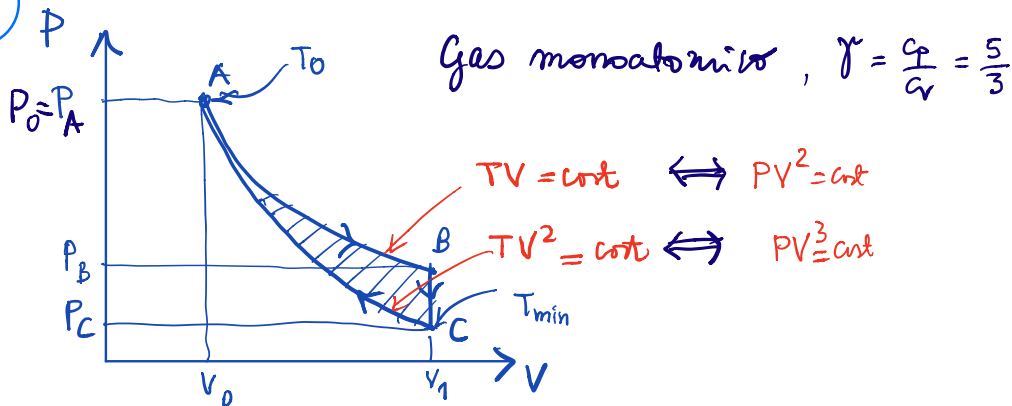
dove  $v_v$  è ottenuta dalla conservazione dell'energia sul lato "lungo" (per esempio):

$$\frac{1}{2} mv_v^2 = mg \cdot 2l(1 - \cos \theta'_0) = mg \cdot l(1 - \cos 2\theta_0)$$

$$\Rightarrow v_v^2 = 2gl(1 - \cos 2\theta_0) \Rightarrow T_v = mg(2 - \cos 2\theta_0) \approx 876 \text{ N}$$

Il moto in presenza di aria è un oscillatore armonico smorzato.

3



Per una generica trasformazione politropica  $PV^\alpha = \text{cost}$  reversibile si ricava applicando l'equazione di stato e il I principio

$$W = \frac{\Delta(PV)}{1-\alpha} = \frac{nR}{1-\alpha} \Delta T$$

$$Q = \frac{C_V}{R} \frac{\alpha - \gamma}{\alpha - 1} \Delta(PV) = nC_V \frac{\alpha - \gamma}{\alpha - 1} \Delta T$$

con  $\alpha \neq 1$   
e  $\gamma = C_P/C_V$

Nel ciclo in esame, posto  $V_1/V_0 = r > 1$ , si ha:

$$A \rightarrow B \quad \Delta(PV) = P_B V_1 - P_0 V_0 = P_0 V_0 \left( \frac{P_B}{P_0} \frac{V_1}{V_0} - 1 \right) = nRT_0 \left( \frac{1}{r} - 1 \right) = nRT_0 \left( \frac{1-r}{r} \right)$$

$$\Rightarrow W_{AB} = nRT_0 \left( \frac{1-r}{r} \right); \quad Q_{AB} = \frac{3}{2} (2-\gamma) nRT_0 \left( \frac{1-r}{r} \right) = \frac{nRT_0}{2} \left( \frac{1-r}{r} \right) < 0$$

$$B \rightarrow C \quad \Delta(PV) = (P_C - P_B) V_1 = P_B V_1 \left( \frac{P_C}{P_B} - 1 \right) = nRT_0 \left( \frac{1-r}{r^2} \right)$$

$$\Rightarrow W_{BC} = 0, \quad Q_{BC} = nC_V \Delta T = \frac{C_V}{R} \Delta(PV) = nC_V T_0 \left( \frac{1-r}{r^2} \right) = \frac{3}{2} nRT_0 \left( \frac{1-r}{r^2} \right) < 0$$

$$C \rightarrow A \quad \Delta(PV) = P_0 V_0 - P_C V_1 = P_0 V_0 \left( 1 - \frac{P_C}{P_0} \frac{V_1}{V_0} \right) = nRT_0 \left( 1 - \frac{V_0^2}{V_1^2} \right) = nRT_0 \left( \frac{r^2-1}{r^2} \right)$$

$$\Rightarrow W_{CA} = \frac{nRT_0}{2} \left( \frac{1-r^2}{r^2} \right); \quad Q_{CA} = \frac{C_V}{R} \cdot \frac{3-\gamma}{2} nRT_0 \left( \frac{r^2-1}{r^2} \right) = nRT_0 \left( \frac{r^2-1}{r^2} \right) > 0$$

Calcolo del rendimento:

$$\eta = \frac{W_{TOT}}{Q_{IN}} = \frac{W_{AB} + W_{CA}}{Q_{CA}} = \frac{\frac{r-1}{r} + \frac{1}{2} \left( \frac{1-r^2}{r^2} \right)}{\frac{r^2-1}{r^2}} = \frac{1}{2} \left( \frac{r-1}{r+1} \right)$$

Ovviamente  $0 \leq \eta < 1^{(*)}$ ; inoltre vale il teorema di Carnot riferito al confronto con il rendimento di una macchina che opera reversibilmente fra due termostati alle temperature estreme.  $(*)$  In questo caso  $\eta_{\max} = \frac{1}{2}$  per  $r \rightarrow \infty$

Qui  $T_{\min} = T_c$  e  $T_{\max} = T_A = T_0$

$$\text{e } \frac{T_{\min}}{T_{\max}} = \frac{T_c}{T_0} = \frac{P_c V_1}{P_0 V_0} = \frac{1}{r^2} \Rightarrow \eta_{\text{CARNOT}} = 1 - \frac{T_{\min}}{T_{\max}} = \frac{r^2 - 1}{r^2}.$$

Risulta  $\eta = \frac{1}{2} \left( \frac{r-1}{r+1} \right) < \frac{r^2 - 1}{r^2} = \eta_{\text{CARNOT}}$  per qualunque  $r > 1$

Nel caso numerico  $T_0 = 300 \text{ K}$ ,  $n = 5$  moli e  $r = 4$

$$W_{\text{TOT}} = \frac{nRT_0}{2} \left( \frac{r-1}{r} \right)^2 = \frac{5 \text{ moli}}{2} \cdot \frac{8.31 \text{ J}}{\text{moli} \cdot \text{K}} \cdot 300 \text{ K} \left( \frac{3}{4} \right)^2 = 3.5 \text{ kJ}$$

Il teorema di Clausius qui è immediato perché è nella forma di eguaglianza  $\oint \frac{\delta Q}{T} = 0$

che vale vista la reversibilità del ciclo.

Il calcolo del coefficiente di prestazione del ciclo frigorifero segue dalla sua definizione:

$$\omega = \text{C.O.P.} = \frac{Q_{\text{IN}}^*}{|W_{\text{TOT}}|}$$

dove ora  $Q_{\text{IN}}^* = -Q_{AB} - Q_{BC} = \frac{nRT_0}{2} \left( \frac{r-1}{r} + 3 \frac{r-1}{r^2} \right) = \frac{nRT_0}{2} \frac{(r+3)(r-1)}{r^2}$

per cui

$$\omega = \frac{r+3}{r-1}$$

Si osserva che  $\omega \rightarrow \infty$  quando  $r \rightarrow 1$ , ovvero il ciclo frigorifero non richiede lavoro per funzionare in questo limite (non realizzabile).

4

Coefficiente di espansione termica  $\beta = \frac{1}{V} \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)$  nel caso di un'adiabatica reversibile di un gas ideale biatomico:

$$\delta Q = n c_v dT + P dV = n c_v dT + n R T \frac{dV}{V} = 0$$

$$\Rightarrow \frac{c_v}{R} = - \frac{T}{V} \frac{dV}{dT} \Rightarrow \beta = \frac{1}{V} \frac{\partial V}{\partial T} = - \frac{c_v}{RT}$$

Nel caso numerico richiesto  $\beta(T_i) = - \frac{c_v}{RT_i}$ ,  $\beta(T_f) = - \frac{c_v}{RT_f}$

$$\Rightarrow \Delta \beta = \beta(T_f) - \beta(T_i) = - \frac{c_v}{R} \left( \frac{1}{T_f} - \frac{1}{T_i} \right) = - \frac{5}{2} \left( \frac{1}{280 \text{ K}} - \frac{1}{250 \text{ K}} \right) = 1.07 \times 10^{-3} \text{ K}^{-1}$$