

1

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

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

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

\Rightarrow

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

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

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

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

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

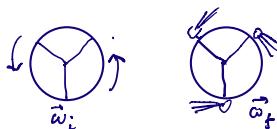
$$\Rightarrow \omega_f = 0.354 \text{ rad/s}$$

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

$$\begin{aligned} W = \Delta E_K &= E_{Kf} - E_{Ki} = \frac{1}{2} I_f \omega_f^2 - \frac{1}{2} I_i \omega_i^2 = \frac{1}{2} I_f \frac{\omega_i^2 I_i^2}{I_f^2} - \frac{1}{2} I_i \omega_i^2 = \\ &= \frac{1}{2} I_i \omega_i^2 \left(\frac{I_i}{I_f} - 1 \right) = \frac{1}{2} I_i \omega_i^2 \left(\frac{-3M_L}{M_A + M_B + 3M_L} \right) = -\frac{3}{2} \frac{(M_A + M_B) M_L}{M_A + M_B + 3M_L} g R \approx -1.2 \times 10^7 \text{ J} \end{aligned}$$

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 avvalersi (per esempio) di razzi / getti esterni che possono variare il momento angolare:



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

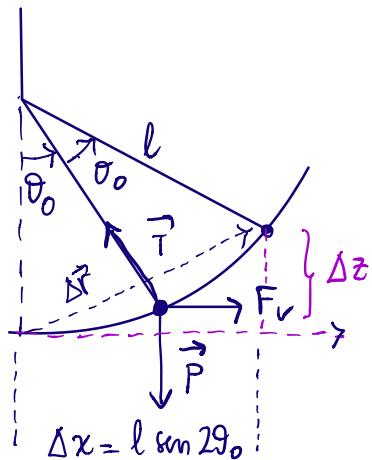
$$W_{\min} = E_{Kf} - E_{Ki} = \frac{1}{2} I_f \omega_i^2 - \frac{1}{2} I_f \omega_f^2 \quad \text{si vuole riottenere } g \text{ come accelerazione}$$

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

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

2

Schema delle forze all'equilibrio in presenza di vento:



$$\vec{T} + \vec{P} + \vec{F}_v = \vec{0}$$

↓

$$F_v = T \sin \theta_0$$

$$P = T \cos \theta_0$$

↓

$$\tan \theta_0 = \frac{F_v}{P} = \frac{F_v}{mg} = 0.25$$

$$\Rightarrow \theta_0 \approx 14.04^\circ$$

Massima quota

$$\Delta z = l (1 - \cos 2\theta_0) \approx 0.35 \text{ m}$$

Lavoro svolto da \vec{F}_v per guadagnare la quota Δz :

$$W = \vec{F}_v \cdot \Delta \vec{r} = F_v \Delta x = F_v l \sin 2\theta_0 \approx 277 \text{ J}$$

Per calcolare il tempo necessario per guadagnare la quota Δz si deve prima ottenere il (semi) periodo dell'oscillazione «corta» con il vento. A questo scopo è possibile considerare il caso di un pendolo con equilibrio centrato attorno all'angolo θ_0 e soggetto al risultante $\vec{T} + \vec{P} + \vec{F}_v$ che dà luogo a una accelerazione efficace \vec{g}_{eff} di intensità

$$g_{\text{eff}} = \sqrt{g^2 + (F_v/m)^2} \approx 10.1 \text{ m/s}^2$$

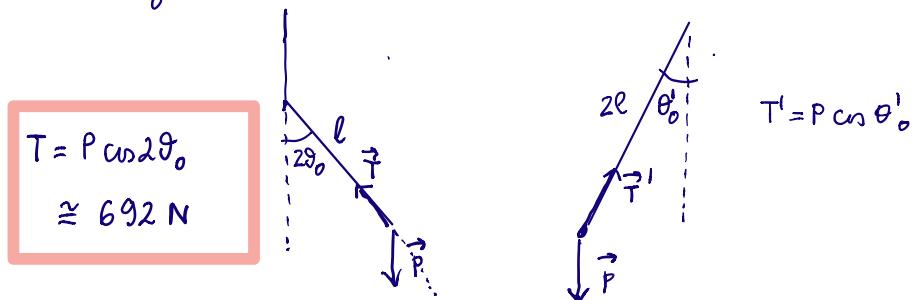
per la quale $T = 2\pi \sqrt{\frac{l}{g_{\text{eff}}}} \approx 3.42 \text{ s} \Rightarrow$ il tempo di salita è

$$\Delta t = T/2 \approx 1.71 \text{ s}$$

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

$$T_{\text{tot}} = \frac{T^{(\text{corto})}}{2} + \frac{T^{(\text{lungo})}}{2} = \pi \sqrt{\frac{l}{g}} + \pi \sqrt{\frac{2l}{g}} = \pi \sqrt{\frac{l}{g}} (1 + \sqrt{2}) \approx 4.2 \text{ s}$$

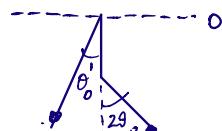
Le tensioni nei punti di inversione (quiete) dello scalatore si ottengono dalle



Per calcolare θ_0' si applica la conservazione dell'energia (qui solo potenziale perché sono punti di quiete):

$$mgl(1 + \cos 2\theta_0) = mg \cdot 2l \cos \theta_0' \\ \Rightarrow \omega \theta_0' = \frac{1 + \cos 2\theta_0}{2} \Rightarrow$$

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



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

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

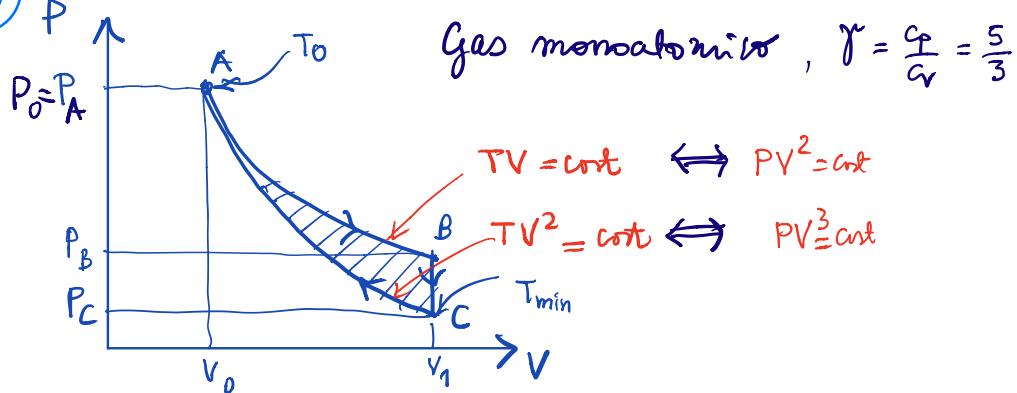
dove v_v è ottenuta dalla conservazione dell'energia sul lato "lungo" (per esempio):

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

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

Il moto in presenza d'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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

Calcolo del rendimento:

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

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 $\eta_{\text{MAX}} = \frac{1}{2}$ 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 $r = 4$

$$W_{\text{TOT}} = \frac{n R T_0}{2} \left(\frac{r-1}{r} \right)^2 = \frac{5 \text{ mol} \cdot 8.31 \text{ J/mol.K}}{2} \cdot 300 \text{ K} \left(\frac{3}{4} \right)^2 = 3.5 \text{ kJ}$$

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

che vale vista la reversibilità del ciclo.

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

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

$$\text{dove ora } Q_{\text{IN}}^* = -Q_{AB} - Q_{BC} = \frac{n R T_0}{2} \left(\frac{r-1}{r} + 3 \frac{r-1}{r^2} \right) = \frac{n R T_0}{2} \frac{(r+3)(r-1)}{r^2}$$

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 biammico:

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

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

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

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