

$$v_x(t) = \frac{A}{t+B}$$

DURANTE I PRIMI $\tau = 5\text{s}$ SI PERCORRE LO SPAZIO $\overline{OA} = S$

$$S = \int_0^{\tau} v_x(t) dt = \int_0^{\tau} \frac{A}{t+B} dt = A \left[\ln(t+B) \right]_0^{\tau} = A (\ln(\tau+B) - \ln(B)) =$$

$$= S = A \ln \left(\frac{\tau+B}{B} \right) \quad (1)$$

NEI SUCCESSIVI $\tau = 5\text{s}$, CIOÈ DA $t = \tau$ A $t = 2\tau$, SI PERCORRE LO SPAZIO $\overline{AB} = S/2$

$$\frac{S}{2} = \int_{\tau}^{2\tau} v_x(t) dt = \int_{\tau}^{2\tau} \frac{A}{t+B} dt = A \left[\ln(t+B) \right]_{\tau}^{2\tau} = A \ln \left(\frac{2\tau+B}{\tau+B} \right) \quad (2)$$

VISTO CHE $S = 2 \cdot \frac{S}{2}$, SOSTITUIAMO (1) E (2)

$$A \ln \left(\frac{\tau+B}{B} \right) = 2 \cdot A \ln \left(\frac{2\tau+B}{\tau+B} \right) \rightarrow \ln \left(\frac{\tau+B}{B} \right) = \ln \left(\frac{2\tau+B}{\tau+B} \right)^2$$

$$\frac{\tau+B}{B} = \frac{(2\tau+B)^2}{(\tau+B)^2} \rightarrow (\tau+B)^3 = B(2\tau+B)^2$$

$$\tau^3 + 3\tau^2 B + 3\tau B^2 + B^3 = 4\tau^2 B + B^3 + 4\tau B^2$$

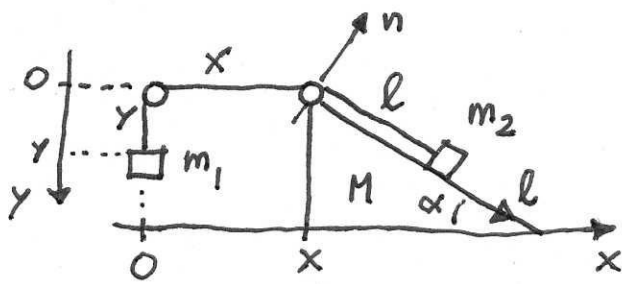
$$\tau B^2 + \tau^2 B - \tau^3 = 0 \rightarrow B^2 + \tau B - \tau^2 = 0$$

$$B = \frac{-\tau \pm \sqrt{\tau^2 + 4\tau^2}}{2}$$

SI HA UNA RADICE POSITIVA ED UNA NEGATIVA, CHE È DA SCARTARE PERCHÈ DAREBBE VELOCITÀ NEGATIVA PER $t=0$ - OLTRETUTTO IL TESTO DICE CHE $B > 0$

$$B = \frac{-\tau + \tau\sqrt{5}}{2}$$

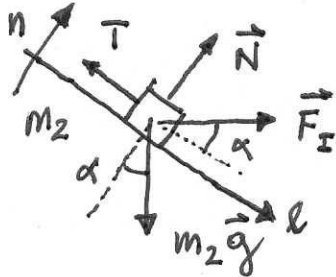
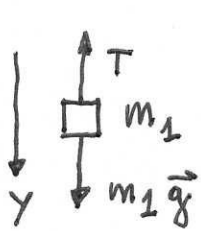
$$B = \frac{\tau(\sqrt{5}-1)}{2} \approx 3,09 \text{ s}$$



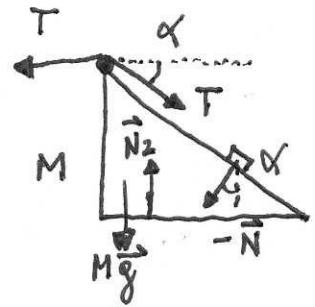
SIA X LA POSIZIONE ORIZZONTALE DI M ,
 SIA Y LA POSIZIONE VERTICALE DI m_1 ,
 SIA l LA POSIZIONE DI m_2 LUNGO IL
 PIANO INCLINATO. (VEDI DISEGNO).
 RISULTA CHIARO CHE $Y+X+l$ È LA
 LUNGHEZZA DEL FILO, CHE È COSTANTE

QUINDI $X+Y+l=L$. DERIVO 2 VOLTE RISP. AL TEMPO $\rightarrow \ddot{X}+\ddot{Y}+\ddot{l}=0$ ①

FACCIAMO IL DIAGRAMMA DI CORPO LIBERO PER m_1 , m_2 E M TENENDO
 CONTO CHE PER m_2 USIAMO IL S.R. $n-l$ CHE NON È INERZIALE, QUINDI
 DOVREMO AGGIUNGERE LA FORZA D'INERZIA. DALL'ANALISI VISIVA DEL
 SISTEMA È CHIARO CHE $\ddot{X} < 0$ ②



VISTO CHE $\ddot{X} < 0$ ②
 ALLORA \vec{F}_I È DIRETTA
 VERSO DESTRA E IL
 SUO MODULO VALE
 $F_I = -m_2 \ddot{X}$



PROIETTIAMO LE FORZE SUGLI ASSI SCELTI

m_1 SU Y) $m_1 g - T = m_1 \ddot{Y}$ ③

m_2 SU n) $N - m_2 \ddot{X} \sin \alpha - m_2 g \cos \alpha = 0$ ④

m_2 SU l) $m_2 g \sin \alpha - m_2 \ddot{X} \cos \alpha - T = m_2 \ddot{l}$ ⑤

M SU X) $-T + T \cos \alpha - N \sin \alpha = M \ddot{X}$ ⑥ MSU Y NON INTERESSA

RICAVIAMO T DALLA ③ $T = m_1 (g - \ddot{Y})$ ⑦

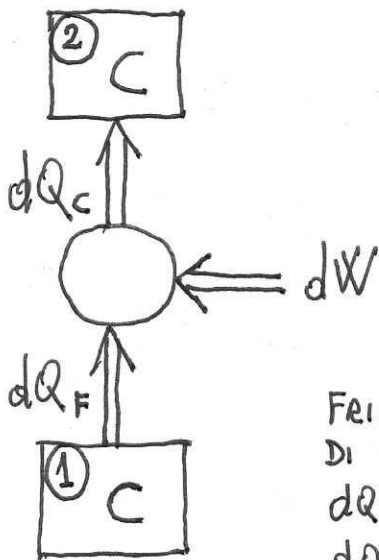
RICAVIAMO N DALLA ④ $N = m_2 (\ddot{X} \sin \alpha + g \cos \alpha)$ ⑧

ADESSO A) RISCRIVIAMO LA ①, B) SOSTITUIAMO LA ⑦ NELLA ⑤,

C) SOSTITUIAMO LA ⑦ E LA ⑧ NELLA ⑥

$$\begin{cases}
 \text{A) } \ddot{X} + \ddot{Y} + \ddot{l} = 0 \\
 \text{B) } m_2 (g \sin \alpha - \ddot{X} \cos \alpha) - m_1 (g - \ddot{Y}) = m_2 \ddot{l} \\
 \text{C) } -m_1 (g - \ddot{Y})(1 - \cos \alpha) - m_2 (\ddot{X} \sin \alpha + g \cos \alpha) \sin \alpha = M \ddot{X}
 \end{cases}$$

CHÈ È IL RICHIESTO SISTEMA DI 3 EQ (LINEARI) NELLE
 3 INCOGNITE \ddot{X} , \ddot{Y} E \ddot{l}



1) SIA T_F LA TEMP. DEL CORPO 1. T_F VA DA T_0 FINO A T_1 , MINORE DI T_0

2) SIA T_C LA TEMP. DEL CORPO 2. T_C VA DA T_0 FINO A T_2 , MAGGIORE DI T_0

A TROVIAMO DELLE RELAZIONI VALIDE PER QUALSIASI FRIGORIFERO CHE RISPETTI LA 1) E LA 2). DALLA DEFINIZIONE DI CAPACITÀ TERMICA:

$$dQ_F = -C dT_F \quad (1) \rightarrow Q_F = -C(T_1 - T_0) \quad (2) \quad \text{E INOLTRE}$$

$$dQ_C = +C dT_C \quad (1) \rightarrow Q_C = +C(T_2 - T_0) \quad (2)$$

$$W = Q_C - Q_F = C(T_2 - T_0) + C(T_1 - T_0) \rightarrow W = C(T_2 + T_1 - 2T_0) \quad (3)$$

$$\Delta S_U = \Delta S_F + \Delta S_C = - \int_{T_0}^{T_1} \frac{dQ_F}{T_F} + \int_{T_0}^{T_2} \frac{dQ_C}{T_C} = C \left(\int_{T_0}^{T_1} \frac{dT_F}{T_F} + \int_{T_0}^{T_2} \frac{dT_C}{T_C} \right) =$$

$$= C \left[\ln \left(\frac{T_1}{T_0} \right) + \ln \left(\frac{T_2}{T_0} \right) \right] \rightarrow \Delta S_U = C \ln \left(\frac{T_1 T_2}{T_0^2} \right) \quad (4)$$

B ESAMINIAMO IL CASO REVERSIBILE. LA TEMPERATURA RAGGIUNTA DA T_C LA CHIAMO T_{2R} E IL LAVORO LO CHIAMO W_R . SE IL FRIGO È REVERSIBILE $\Delta S_U = 0$. PONIAMO QUESTO VALORE NELLA (4)

$$\Delta S_U = 0 \rightarrow C \ln \left(\frac{T_1 T_{2R}}{T_0^2} \right) = 0 \rightarrow \frac{T_1 T_{2R}}{T_0^2} = 1 \rightarrow T_{2R} = \frac{T_0^2}{T_1} \quad (5) \quad \text{E SOSTITUENDO NELLA (3):}$$

$$W_R = C(T_{2R} + T_1 - 2T_0) = C \left(\frac{T_0^2}{T_1} + T_1 - 2T_0 \right) \quad (6)$$

C ESAMINIAMO IL CASO DEL FRIGORIFERO DELL'ESERCIZIO. T_2^* , W^* , ΔS_U^* SARANNO LA TEMP. T_2 , IL LAVORO E LA VARIAZ. DI ENTROPIA IN QUESTO CASO. DAL TESTO $W^* = K W_R$; USIAMO LA (3) E LA (6):

$$C(T_2^* + T_1 - 2T_0) = K C \left(\frac{T_0^2}{T_1} + T_1 - 2T_0 \right)$$

$$T_2^* = K \frac{T_0^2}{T_1} + K T_1 - 2K T_0 - T_1 + 2T_0 \quad (7) \quad \text{SOSTITUIAMO ORA LA (7) NELLA (4)}$$

$$\Delta S_U^* = C \ln \left(\frac{T_1 T_2^*}{T_0^2} \right) = C \ln \left(K + K \frac{T_1^2}{T_0^2} - 2K \frac{T_1}{T_0} - \frac{T_1^2}{T_0^2} + 2 \frac{T_1}{T_0} \right) =$$

$$= C \ln \left(K \left(1 + \frac{T_1^2}{T_0^2} - 2 \frac{T_1}{T_0} \right) - \left(1 + \frac{T_1^2}{T_0^2} - 2 \frac{T_1}{T_0} \right) + 1 \right) \rightarrow$$

$$\rightarrow \Delta S_U^* = C \ln \left((K-1) \left(1 - \frac{T_1}{T_0} \right)^2 + 1 \right)$$