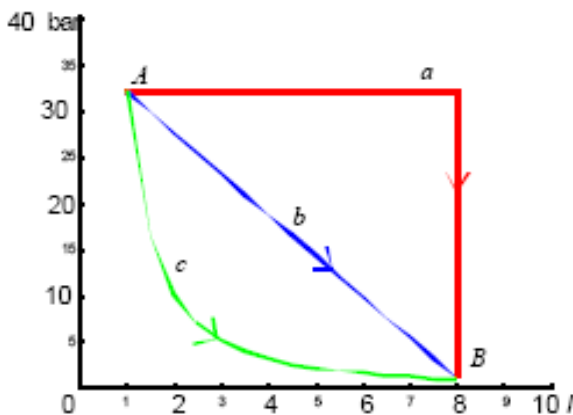


Termodinamica – A. Lascialfari

I prova in itinere – 03/12/2012

Esercizio 1

È data una massa di gas che compie una trasformazione passando da uno stato iniziale A ad uno stato finale B. La trasformazione è schematizzabile nel grafico di figura. Sono possibili 3 differenti percorsi per avere lo stesso risultato: a) una trasformazione isobara seguita da una trasformazione isocora; b) una trasformazione “in linea retta” in cui il volume e la pressione variano linearmente; c) una trasformazione adiabatica dove la dipendenza tra pressione e volume specifico (cioè per unità di massa) del gas è data dalla relazione : $pv^{5/3} = \text{cost.}$ Confrontare le varie trasformazioni e calcolare i lavori sviluppati nei tre percorsi sapendo che $p_A=32 \text{ bar}$, $p_B=1 \text{ bar}$, $v_A=1 \text{ litro}$, $v_B=8 \text{ litri}$.
[$1 \text{ bar} = 10^5 \text{ Pa}$; $1 \text{ atm} = 1.01325 \text{ bar}$]



Esercizio 2

Una mole di gas perfetto monoatomico è inizialmente in equilibrio in uno stato 1, alla temperatura $T_1 = (400 + \xi) \text{ K}$ in un volume $V_1=10^{-2} \text{ m}^3$. A un certo istante il gas viene portato a uno stato 2 da un'espansione adiabatica quasi-statica 1→2. In tale trasformazione il gas compie un lavoro pari a $L_{1\rightarrow 2} = 800 \text{ J}$. Calcolare il rapporto V_1/V_2 , essendo V_2 il volume del gas al termine di tale trasformazione 1→2. A questo punto, tramite la successione di una compressione 2→3 isoterma e una trasformazione 3→1 isocora (entrambe quasi-statiche) il sistema è riportato alle condizioni iniziali. Calcolare il rendimento del ciclo, e la variazione di entropia nelle trasformazioni 1→2 e 2→3.

[$\xi=775$; $R = 8.314472 \text{ J / (mol} \cdot \text{K)}$; $R = 0.08205784 \text{ litri} \cdot \text{atm / (mol} \cdot \text{K)}$]

Esercizio 3

Una finestra ha dimensioni della parte vetrata pari a $(0.80 \cdot 1.50) \text{ m}^2$. L'ambiente interno è alla temperatura $T_{\text{int}} = 20^\circ\text{C}$ e quello esterno a $T_{\text{est}} = -10^\circ\text{C}$. Trovare la potenza termica trasmessa attraverso la superficie vetrata e la temperatura della faccia vetrata interna, nei due casi : (1) la finestra ha un vetro singolo spesso 8 mm; (2) la finestra ha due vetri da 4 mm separati da un'intercapedine d'aria ferma spessa 10 mm.

[conducibilità termiche : $\lambda_{\text{vetro}} = 0.78 \text{ W / (m} \cdot \text{K)}$; $\lambda_{\text{aria}} = 0.026 \text{ W / (m} \cdot \text{K)}$.

Coefficienti di convezione (scambio) unitari : $H_{\text{int}} = 10 \text{ W / (m}^2 \cdot \text{K)}$; $H_{\text{est}} = 40 \text{ W / (m}^2 \cdot \text{K)}$]

Soluzioni I prova itinere – Termodinamica – 03/12/2012

Esercizio 1

Trasformiamo le unità di misura:

$$p_A = 32 \cdot 10^5 \text{ Pa}$$

$$p_B = 1 \cdot 10^5 \text{ Pa}$$

$$v_A = 1 \cdot 10^{-3} = 0.001 \text{ m}^3$$

$$v_B = 8 \cdot 10^{-3} = 0.008 \text{ m}^3$$

Nelle prime due trasformazioni vi è scambio di calore, mentre nella terza non ve ne è, quindi l'equazione del primo principio per il percorso c si riduce a:

$$\Delta u = u_A - u_B = -l_c$$

e sapendo che il lavoro è uguale all'area sottesa alla curva c (fig. 2), avremo:

$$l_c = \int_{v_A}^{v_B} p \cdot dv$$

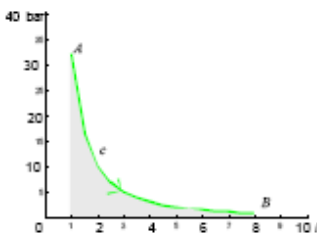


fig. 2

NB: abbiamo espresso il primo principio in grandezze intensive (energia specifica e lavoro specifico) perché non è stata specificata la massa del gas, potevamo anche usare le grandezze estensive (energia e lavoro) considerando una massa di 1 kg.

Per risolvere l'integrale precedente dobbiamo esprimere la pressione in funzione del volume specifico; utilizzando i dati iniziali si ha:

$$pv^{\frac{5}{3}} = p_A v_A^{\frac{5}{3}} = p_B v_B^{\frac{5}{3}}$$

quindi

$$p = \frac{p_A v_A^{\frac{5}{3}}}{v^{\frac{5}{3}}}$$

e integrando

$$\begin{aligned} l_c &= p_A v_A^{\frac{5}{3}} \int_{v_A}^{v_B} v^{-\frac{5}{3}} \cdot dv = p_A v_A^{\frac{5}{3}} \cdot \left(-\frac{3}{2} v^{-\frac{2}{3}} \right) \Big|_{v_A}^{v_B} = \\ &= p_A v_A^{\frac{5}{3}} \left(-\frac{3}{2} v_B^{-\frac{2}{3}} + \frac{3}{2} v_A^{-\frac{2}{3}} \right) = \end{aligned}$$

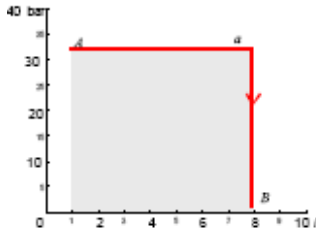


fig. 3

$$\begin{aligned}
 &= p_A v_A^{\frac{5}{3}} \left(-\frac{3}{2} v_B^{-\frac{2}{3}} \right) + p_A v_A^{\frac{5}{3}} \left(\frac{3}{2} v_A^{-\frac{2}{3}} \right) = \\
 &= p_B v_B^{\frac{5}{3}} \left(-\frac{3}{2} v_B^{-\frac{2}{3}} \right) + p_A v_A^{\frac{5}{3}} \left(\frac{3}{2} v_A^{-\frac{2}{3}} \right) = \\
 &= \frac{3}{2} (p_A v_A - p_B v_B) = \\
 &= \frac{3}{2} (32 \cdot 10^5 \cdot 0.001 - 10^5 \cdot 0.008) = 3600 \text{ J}
 \end{aligned}$$

Si noti che il lavoro è positivo, infatti viene fatto sull'esterno. La variazione dell'energia è $\Delta u = -3600 \text{ J}$.

Per il percorso *a* possiamo scrivere:

$$\Delta u = q_a - l_a$$

e il lavoro è dato dall'area sotto il grafico di *fig.3*

$$l_a = p_A (v_B - v_A) = 32 \cdot 10^5 \cdot (0.008 - 0.001) = 22400 \text{ J}$$

e il calore scambiato è

$$q_a = l_a + \Delta u = 22400 - 3600 = 18800 \text{ J}$$

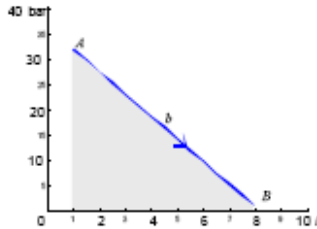


fig. 4

Per il percorso *b* si ha che:

$$\Delta u = q_b - l_b$$

il lavoro è (*fig. 4*)

$$l_b = \frac{p_B + p_A}{2} \cdot (v_B - v_A) = 11550 \text{ J}$$

e il calore scambiato è

$$q_b = l_b + \Delta u = 11550 - 3600 = 7950 \text{ J}$$

Esercizio 2

Nella trasformazione adiabatica quon-rotica

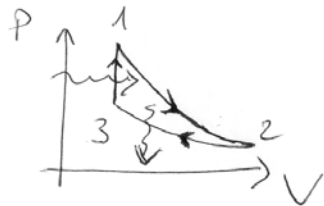
1

$1 \rightarrow 2$ vale la formula di Poisson:

$$pV^\gamma = p_1 V_1^\gamma \quad (\gamma = 5/3)$$

Il lavoro compiuto si può quindi scrivere:

$$\begin{aligned} L_{1 \rightarrow 2} &= \int_{V_1}^{V_2} p \, dV = p_1 V_1^{5/3} \int_{V_1}^{V_2} \frac{dV}{V^{5/3}} = p_1 V_1^{5/3} \int_{V_1}^{V_2} V^{-5/3} \, dV \\ &= p_1 V_1^{5/3} \left[\frac{V^{-2/3}}{-2/3} \right]_{V_1}^{V_2} = \frac{3}{2} p_1 V_1 \left[1 - \left(\frac{V_1}{V_2} \right)^{2/3} \right] \end{aligned}$$



Utilizzando $p_1 V_1 = nRT_1$:

$$\left(\frac{V_1}{V_2} \right)^{2/3} = 1 - \frac{2}{3} \frac{L_{1 \rightarrow 2}}{nRT_1}$$

cioè:

$$\frac{V_1}{V_2} = \left(1 - \frac{2}{3} \frac{L_{1 \rightarrow 2}}{nRT_1} \right)^{3/2} = 0.919236$$

Ora, per calcolare il rendimento dobbiamo trovare i calori scambiati in $2 \rightarrow 3$ e $3 \rightarrow 1$.

La temperatura dello stato 2 è:

$$T_1 V_1^{\gamma-1} = T_2 V_2^{\gamma-1} \Rightarrow T_2 = T_1 \left(\frac{V_1}{V_2} \right)^{2/3} = T_1 \left(1 - \frac{2}{3} \frac{L_{1 \rightarrow 2}}{nRT_1} \right)$$

$$= 1110.86 \text{ K}$$

La trasformazione $2 \rightarrow 3$ è isoterma e L_2

quindi: $0 = \Delta U_{2 \rightarrow 3} = Q_{2 \rightarrow 3} - L_{2 \rightarrow 3}$

$$Q_{2 \rightarrow 3} = L_{2 \rightarrow 3} = \int_{V_2}^{V_3} p \, dV = \int_{V_2}^{V_3} nRT_2 \frac{dV}{V} = nRT_2 \ln \frac{V_3}{V_2} < 0$$

(il calore è ceduto).

Per trovare $Q_{3 \rightarrow 1}$, consideriamo che $\Delta U_{ciclo} = 0$,

da cui:

$$Q_{1 \rightarrow 2} + Q_{2 \rightarrow 3} + Q_{3 \rightarrow 1} = L_{1 \rightarrow 2} + L_{2 \rightarrow 3} + L_{3 \rightarrow 1}$$

$$\Rightarrow Q_{3 \rightarrow 1} = L_{1 \rightarrow 2} = 800 \text{ J} > 0$$

(il calore è assorbito).

Il rendimento risulta:

$$\eta = 1 - \frac{|Q_{2 \rightarrow 3}|}{|Q_{3 \rightarrow 1}|} = 1 - \frac{nRT_2 \ln \frac{V_1}{V_2}}{L_{1 \rightarrow 2}} =$$

$$= 0.0278$$

La variazione di entropia è:

$$\Delta S_{1 \rightarrow 2} = 0 \quad (Q=0)$$

$$\Delta S_{2 \rightarrow 3} = \int_2^3 \frac{\delta Q}{T} = \frac{1}{T_2} Q_{2 \rightarrow 3} = \frac{1}{T_2} \cdot nRT_2 \ln \frac{V_3}{V_2} =$$
$$= 8.31 \ln(0.919236) = -0.7 \frac{\text{J}}{\text{K}}$$

Esercizio 3

(1) Si devono considerare sia la trasmissione per [3] conduzione (vetro) che quella per convezione (interna ed esterna). Nel caso conduttivo si può scrivere:

$$F = H_v (T_1 - T_2)$$

$$H_v = \frac{\lambda_v}{d_v}$$

T_1 = temp. della
vetrate interne

T_2 = temp. della
vetrate esterne

Inoltre si può scrivere che vale:

$$\begin{aligned} (*) \quad \frac{1}{H} &= \frac{1}{H_i} + \frac{1}{H_v} + \frac{1}{H_e} = \frac{1}{10} + \frac{0.008}{0.78} + \frac{1}{40} \\ &= 0.135 \frac{\text{k}\cdot\text{m}^2}{\text{W}} \Rightarrow H = 7.407 \frac{\text{W}}{\text{k}\cdot\text{m}^2} \end{aligned}$$

Considerando la potenza termica totale trasmessa a causa di conduzione termica e moti convettivi:

$$\frac{P}{S} = H (T_i - T_e) \Rightarrow (S = 1.2 \text{ m}^2)$$

$$\Rightarrow P = S \cdot H (T_i - T_e) \approx 266.7 \text{ W}$$

$$\text{Inoltre: } (T_i - T_1) \cdot H_i \cdot S = 266.7 \text{ W} \Rightarrow T_1 = -2.22^\circ\text{C}$$

(2) Nell'equazione (*) H_v viene sostituito da H_{v2} :

$$\begin{aligned} \frac{1}{H_{v2}} &= \frac{d_{v1}}{\lambda_v} + \frac{d_a}{\lambda_a} + \frac{d_{v2}}{\lambda_v} = \frac{0.004}{0.78} + \frac{0.01}{0.026} + \frac{0.004}{0.78} = \\ &= 0.395 \frac{\text{k}\cdot\text{m}^2}{\text{W}} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{H} = \frac{1}{10} + 0.395 + \frac{1}{40} = 0.52 \frac{\text{k}\cdot\text{m}^2}{\text{W}}$$

$$\Rightarrow P = S \cdot H (T_i - T_e) = 69.2 \text{ W}$$

$$\text{Inoltre: } (T_i - T_1) \cdot H_i \cdot S = 69.2 \text{ W} \Rightarrow T_1 = 14.2^\circ\text{C}$$