

GAS IDEALI

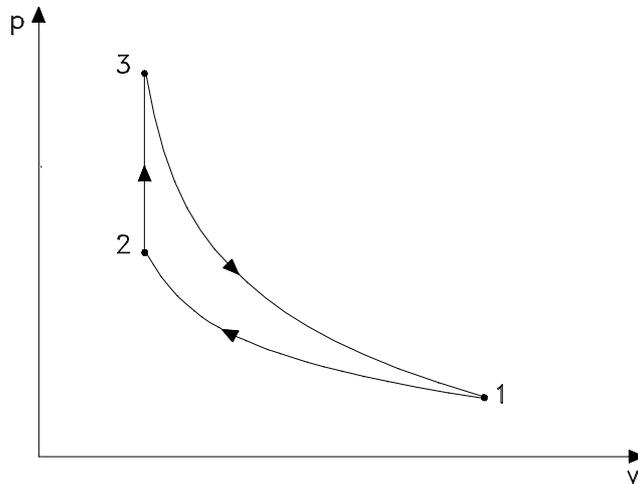
Esercizio 1

Dell'ossigeno, supposto gas ideale con $k = 1.4$ cost, evolve secondo un ciclo costituito dalle seguenti trasformazioni reversibili:

- Compressione isoterma dallo stato 1 ($p_1 = 0.9$ bar; $v_1 = 0.88$ m³/kg) allo stato 2;
- trasformazione isocora da 2 a 3 ($p_3 = 21.5$ bar);
- espansione politropica di esponente $n = 1.32$ da 3 a 1.

Determinare, con riferimento all'unità di massa del fluido:

- La temperatura massima e minima del ciclo;
- La quantità di calore scambiata lungo le singole trasformazioni;
- Il rendimento di I° principio del ciclo;
- Le quantità di lavoro scambiate nelle singole trasformazioni.



a) Dalla $p v = \frac{\bar{R}}{M} T = R T$

$$p_1 v_1 = \frac{\bar{R}}{M_1} T_1 \quad R = \frac{\bar{R}}{M} = \frac{8314}{32} = 259.8 \text{ J/kg K}$$

$$T_1 = \frac{p_1 \cdot v_1 \cdot M}{R} = \frac{0.9 \cdot 10^5 \cdot 0.88 \cdot 32}{8314}$$

$$T_1 = 304.8 \text{ K} = 31.7 \text{ °C}$$

$$T_2 = T_1 = 304.8 \text{ K} = 31.7 \text{ °C}$$

Lungo la trasformazione politropica 1-3:

$$T \cdot p^{\frac{1-n}{n}} = \text{cost}$$

da cui:

$$T_3 = T_1 \left(\frac{p_3}{p_1} \right)^{\frac{n-1}{n}} = 304.8 \left(\frac{21.5}{0.9} \right)^{\frac{0.32}{1.32}}$$

$$T_3 = 657.8 \text{ K} = 384.7 \text{ °C}$$

Inoltre, dalla $p_3 v_3 = R T_3$:

$$v_3 = \frac{R_1 T_3}{p_3} = \frac{259.8 \cdot 657.8}{21.5 \cdot 10^5}$$

$$v_3 = 79.5 \cdot 10^{-3} \text{ m}^3/\text{kg} \equiv v_2$$

A titolo di completezza, si può ricavare il valore di p_2 . Per una trasformazione isocora

$$\frac{T}{p} = \text{cost}, \quad \text{cioè}$$

$$p_2 = p_3 \frac{T_2}{T_3} = 21.5 \cdot \frac{304.8}{657.8} = 9.96 \text{ bar} = 996 \text{ kPa}$$

b)
$$Q_{12} = L_{12} = RT_1 \ln \frac{v_2}{v_1} = 259.8 \cdot 304.8 \cdot \ln \left(\frac{79.5 \cdot 10^{-3}}{0.88} \right)$$

$$Q_{12} = -190.4 \text{ kJ/kg}$$

$$Q_{23} = u_3 - u_2 = c_v (T_3 - T_2) = \frac{R}{k-1} (T_3 - T_2)$$

$$Q_{23} = \frac{259.8}{1.4-1} (657.8 - 304.8)$$

$$Q_{23} = 229.3 \text{ kJ/kg}$$

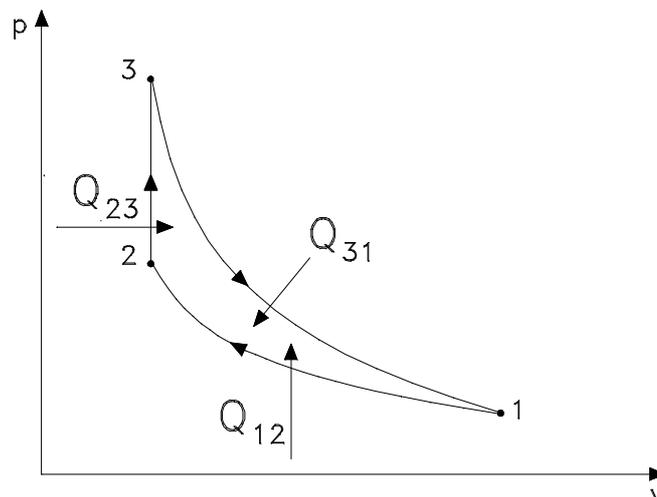
Lungo la trasformazione politropica, trattandosi di gas ideale:

$$Q_{31} = c_v \frac{k-n}{1-n} (T_1 - T_3) = \frac{R}{k-1} \cdot \frac{k-n}{1-n} (T_1 - T_3)$$

$$Q_{31} = \frac{259.8}{1.4-1} \cdot \frac{1.4-1.32}{1-1.32} (304.8 - 657.8)$$

$$Q_{31} = 57.3 \text{ kJ/kg}$$

Quindi lo schema è il seguente:



- c) Il lavoro ottenuto per unità di massa vale pertanto (I° principio)
 $L = Q_{12} + Q_{23} + Q_{31} = -190.4 + 229.3 + 57.3$
 $L = 96.2 \text{ kJ/kg}$

Pertanto il rendimento di I° principio vale:

$$h = \frac{L}{Q_{23} + Q_{31}} = \frac{96.2}{229.3 + 57.3} = 0.336$$

- d) $L_{12} = Q_{12} = -190.4 \text{ kJ/kg}$
 $L_{23} = 0$ (Considerando S.C.)
 $L_{31} = \int_3^1 p \, dv = c_v \cdot \frac{k-1}{1-n} \cdot (T_1 - T_3) = R \cdot \frac{1}{1-n} \cdot (T_1 - T_3)$
 $L_{31} = 259.8 \cdot \frac{1}{1-1.32} (304.8 - 657.8)$
 $L_{31} = 286.6 \text{ kJ/kg}$

Naturalmente è

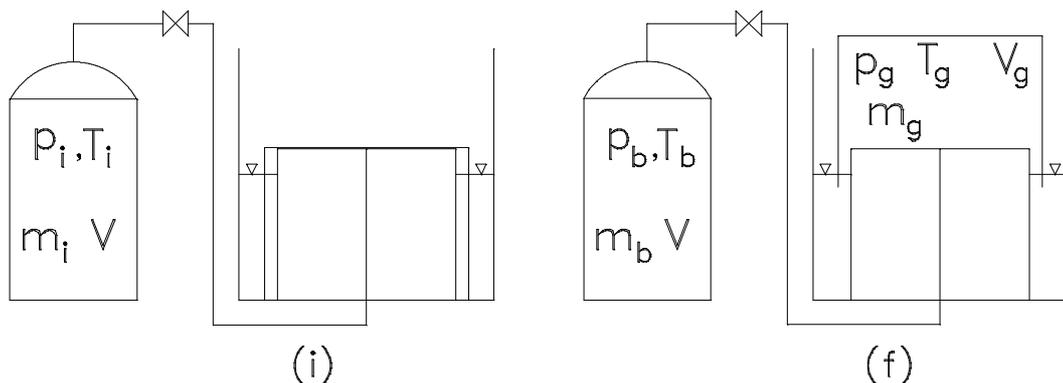
$$L = L_{12} + L_{23} + L_{31} = -190.4 + 286.6 = 96.2 \text{ kJ/kg}$$

Esercizio 2

Un gasometro (contenitore a pressione costante e volume variabile), inizialmente vuoto, viene alimentato da una bombola, attraverso un rubinetto riduttore di pressione, con gas elio. L'elio si può considerare, in questo processo, come gas ideale a calori specifici costanti, con $k = 1.665$ e massa molecolare $M = 4.003 \text{ kg/kmol}$. La bombola ha volume $V = 0.7 \text{ m}^3$ ed all'inizio del processo contiene gas alla pressione $p = 80 \text{ ata}$ e temperatura $t = 27^\circ\text{C}$. Alla fine del processo, che può considerarsi ovunque adiabatico, la pressione del gas nella bombola e nel gasometro è $p = 1 \text{ ata}$ (pari alla pressione atmosferica esterna).

Valutare, considerando quasi-statica l'espansione del gas residuo nella bombola:

1. La massa m_g di gas fluita nel gasometro;
2. La temperatura t_g del gas nel gasometro alla fine del processo (ad equilibrio raggiunto).



1. Il sistema bombola + gasometro costituisce un sistema chiuso (deformabile) adiabatico, pertanto:

$$U_f - U_i = -\hat{L}_{if}$$

Il lavoro è fornito contro la pressione atmosferica (costante) per cui, indicando con g le condizioni finali del gasometro e con b quelle della bombola:

$$\hat{L}_{if} = p_a \cdot V_g = p_g \cdot V_g$$

Inoltre:

$$U_i = m_i \cdot c_{V_i} \cdot T_i$$

$$U_f = m_b \cdot c_V \cdot T_b + m_g \cdot c_V \cdot T_g \quad \text{con} \quad m_i = m_b + m_g$$

$$R = \frac{\bar{R}}{M} = \frac{8314}{4.003} = 2077 \text{ J/kg K}$$

La massa iniziale di elio presente nella bombola è:

$$m_i = \frac{p_i V_i}{R T_i} = \frac{80 \cdot 98066.5 \cdot 0.7}{2077 \cdot 300} = 8.814 \text{ kg}$$

Poiché il processo di espansione del gas residuo nella bombola è adiabatico e quasi-statico:

$$T_i p_i^{\frac{1-k}{k}} = T_b p_b^{\frac{1-k}{k}}$$

$$T_b = T_i \left(\frac{p_i}{p_b} \right)^{\frac{1-k}{k}} = 300 \cdot 80^{\frac{1-1.665}{1.665}} = 52.12 \text{ K} = -221 \text{ °C}$$

La massa di elio residuo nella bombola:

$$m_b = \frac{p_b \cdot V_b}{R \cdot T_b} = \frac{98066.5 \cdot 0.7}{2077 \cdot 52.12} = 0.634 \text{ kg}$$

Quindi la massa di gas m_g fluita nel gasometro vale:

$$m_g = m_i - m_b = 8.814 - 0.634 = 8.18 \text{ kg}$$

2. $\hat{L}_{if} = p_g V_g = m_g R T_g$

$$-\hat{L}_{if} = U_f - U_i$$

$$-m_g R T_g = (m_b \cdot c_V \cdot T_b + m_g \cdot c_V \cdot T_g) - m_i \cdot c_V \cdot T_i$$

$$-m_g R T_g = m_b \frac{R}{k-1} T_b + m_g \frac{R}{k-1} T_g - m_i \frac{R}{k-1} T_i$$

$$m_g \left(1 + \frac{1}{k-1} \right) T_g = -m_b \frac{1}{k-1} T_b + m_i \frac{1}{k-1} T_i$$

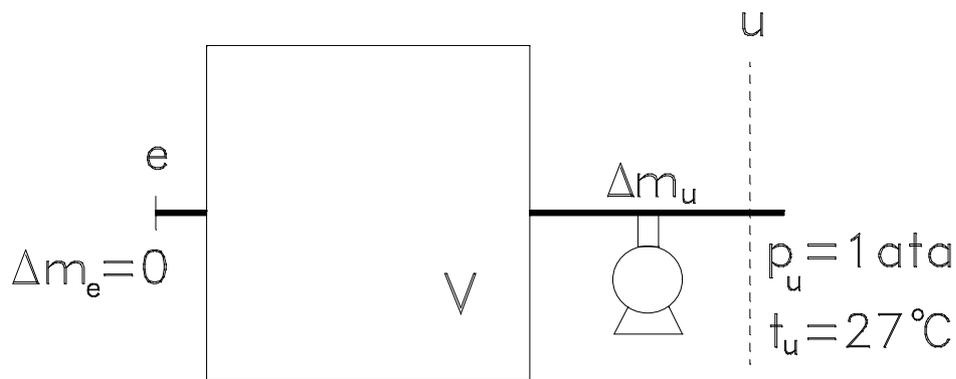
$$T_g = \frac{-m_b \frac{1}{k-1} T_b + m_i \frac{1}{k-1} T_i}{m_g \left(1 + \frac{1}{k-1} \right)} = \frac{-\frac{0.634}{0.665} 52.12 + \frac{8.814}{0.665} 300}{8.18 \left(1 + \frac{1}{0.665} \right)}$$

$$T_g = 191.7 \text{ K} = 81.5 \text{ }^\circ\text{C}$$

Esercizio 3

Si abbia un serbatoio a pareti rigide di volume $V = 1 \text{ m}^3$ contenente aria, considerata gas ideale a calori specifici caratteristici costanti con $k = 1.4$ e $M = 28.97 \text{ kg/k mol}$, in equilibrio con l'ambiente a $p_i = 1 \text{ ata}$ e $t_i = 27 \text{ }^\circ\text{C}$. Mediante un compressore si crei un vuoto del 50% (riducendo la pressione interna a $p_f = 0.5 \text{ ata}$).

Trovare il lavoro \hat{L}_C necessario per effettuare questa operazione, considerando tutte le trasformazioni coinvolte adiabatiche quasi statiche.



$$R = \frac{\bar{R}}{M} = \frac{8314}{28.97} = 287 \text{ J/kg K}$$

Dallo schema, si vede che il sistema in esame costituisce un sistema aperto in regime non stazionario.

Applicando il bilancio dell'energia per un sistema aperto ed osservando che:

- Possono venire trascurati i termini cinetici e potenziali, sia nelle sezioni di ingresso/uscita, che nell'espressione dell'energia globale contenuta nel sistema aperto;
- La massa entrante è nulla;
- Il processo è adiabatico,

si ottiene:

$$U_f - U_i = -\hat{L}_{if} - \Delta m_u \cdot h_u$$

da cui:

$$\hat{L}_{if} = U_i - U_f - \Delta m_u \cdot h_u = m_i \cdot u_i - m_f \cdot u_f - (m_i - m_f) c_p T_i$$

e le condizioni i ed u, rispettivamente iniziali e di uscita, coincidono con le condizioni ambiente.

$$\hat{L}_{if} = m_i c_v T_i - m_f c_v T_f - (m_i - m_f) c_p T_i$$

$$\hat{L}_{if} = m_i \frac{R}{k-1} T_i - m_f \frac{R}{k-1} T_f - (m_i - m_f) \frac{k R}{k-1} T_i$$

È ora necessario valutare m_i , m_f e T_f .

- Calcolo di m_i

$$m_i = \frac{p_i V_i}{R \cdot T_i} = \frac{98066.5 \cdot 1}{287 \cdot 300} = 1.14 \text{ kg}$$

- Calcolo di T_f considerando il processo adiabatico reversibile da i ad f:

$$T_i \cdot p_i^{\frac{1-k}{k}} = T_f \cdot p_f^{\frac{1-k}{k}}$$

$$T_f = T_i \left(\frac{p_i}{p_f} \right)^{\frac{1-k}{k}} = 300 \cdot 2^{\frac{1-1.4}{1.4}}$$

$$T_f = 246.1 \text{ K}$$

- Calcolo di m_f :

$$m_f = \frac{p_f V_f}{R \cdot T_f} = \frac{0.5 \cdot 98066.5 \cdot 1}{287 \cdot 246.1} = 0.694 \text{ kg}$$

Il lavoro è quindi dato da:

$$\hat{L}_{if} = \hat{L}_c = 1.14 \cdot \frac{287}{0.4} \cdot 300 - 0.694 \cdot \frac{287}{0.4} \cdot 246.1 - (1.14 - 0.694) \cdot \frac{1.4 \cdot 287}{0.4} \cdot 300$$

$$\hat{L}_{if} = \hat{L}_c = -11.56 \text{ kJ}$$

Esercizio 4

Si consideri un compressore monostadio alternativo a semplice effetto, che operi con aria (gas ideale: $k = 1.4$ cost e $M = 28.97 \text{ kg/k mol}$), con le seguenti caratteristiche:

- Diametro $d = 12.7 \text{ cm}$
- Corsa $c = 11.4 \text{ cm}$
- Volume nocivo $V_n = 73.7 \text{ cm}^3$
- Pressione di aspirazione $p_e = 0.99 \text{ bar}$
- Temperatura di aspirazione $t_e = 18^\circ\text{C}$
- Pressione di mandata $p_u = 5.21 \text{ bar}$
- Velocità di rotazione $n_g = 105 \text{ giri/minuto}$

Inoltre, si supponga che le compressioni e le espansioni siano delle politropiche con $n = 1.32$

Calcolare la portata d'aria e la potenza teorica di compressione.

$$R = \frac{\bar{R}}{M} = \frac{8314}{28.97} = 287 \text{ J/kg K}$$

Il volume generato è dato da:

$$V_g = \frac{p d^2}{4} \cdot c = \frac{p (12.7 \cdot 10^{-2})^2}{4} \cdot 11.4 \cdot 10^{-2} = 1.44 \cdot 10^{-3} \text{ m}^3$$

Il volume aspirato è dato da:

$$V_a = V_g + V_n - V_4 = V_g + V_n - V_n \left(\frac{p_u}{p_e} \right)^{\frac{1}{n}}$$

$$V_a = V_g + V_n \left[1 - \left(\frac{p_u}{p_e} \right)^{\frac{1}{n}} \right] = 1.44 \cdot 10^{-3} + 73.7 \cdot 10^{-6} \left[1 - \left(\frac{5.21}{0.99} \right)^{\frac{1}{1.32}} \right]$$

$$V_a = 1.254 \cdot 10^{-3} \text{ m}^3$$

La portata in massa è data da:

$$\dot{m} = \frac{V_a}{v_c} \cdot \frac{n_g}{60}$$

ed il volume specifico dell'aria nelle condizioni di aspirazione è dato da:

$$v_c = \frac{R T_e}{p_e} = \frac{287 \cdot (273.15 + 18)}{0.99 \cdot 10^5} = 0.844 \text{ m}^3/\text{kg}$$

Quindi:

$$\dot{m} = \frac{1.254 \cdot 10^{-3}}{0.844} \cdot \frac{105}{60} = 2.6 \cdot 10^{-3} \text{ kg/s}$$

La potenza teorica è data da:

$$P = \dot{m} |L'_{12}| = \dot{m} \cdot \frac{n}{n-1} p_e v_e \left[1 - \left(\frac{p_u}{p_e} \right)^{\frac{n-1}{n}} \right]$$

$$P = 2.6 \cdot 10^{-3} \cdot \frac{1.32}{0.32} \cdot 0.99 \cdot 10^5 \cdot 0.844 \cdot \left[1 - \left(\frac{5.21}{0.99} \right)^{\frac{0.32}{1.32}} \right]$$

$$P = 444 \text{ W}$$