

.....
NOME e COGNOME

.....
CORSO di LAUREA

.....
Voto

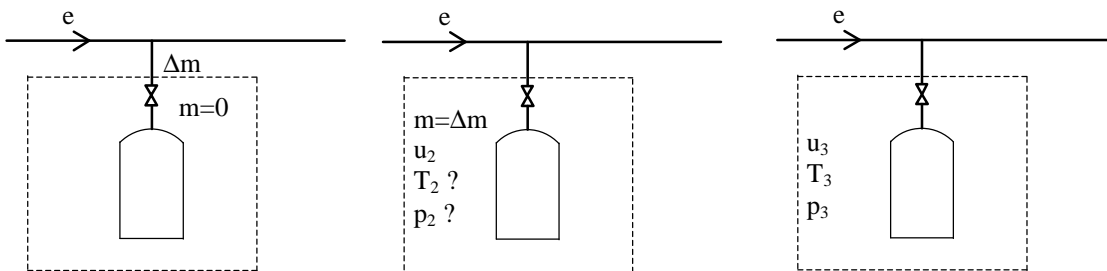
Esercizio 1

Una bombola, inizialmente vuota e di volume $V = 0.1 \text{ m}^3$, viene collegata ad una linea di distribuzione dell'aria ($R = 0.287 \text{ kJ/kg}$, $k = 1.4$) nella quale le condizioni termodinamiche restano costanti e pari a $p_e = 0.8 \text{ MPa}$ e $T_e = 293 \text{ K}$.

Il processo di riempimento, che ha luogo adiabaticamente e con variazioni trascurabili di energia cinetica e potenziale, termina quando la pressione all'interno della bombola raggiunge il valore p_2 . Dopo il riempimento il gas nella bombola viene fatto raffreddare fino alla temperatura $T_3 = 293 \text{ K}$. A questo punto la pressione interna vale $p_3 = 0.4 \text{ MPa}$.

Si calcolino nell'ordine:

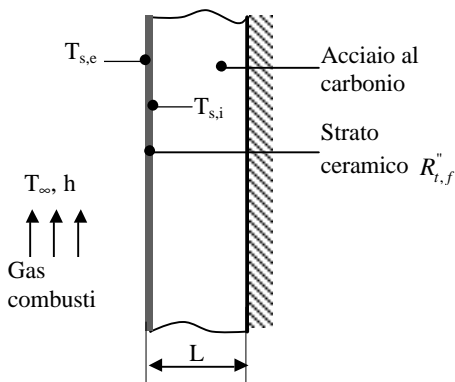
1. La temperatura T_2 [K];
2. La massa di gas m [kg] contenuta nella bombola;
3. La pressione p_2 [MPa].



Esercizio 2

La parete di un forno è costituita da una lastra di acciaio al carbonio ($k = 60 \text{ W/(m K)}$, $\rho = 7850 \text{ kg/m}^3$, $c = 430 \text{ J/(kg K)}$) di spessore $L = 10 \text{ mm}$. Per proteggerla dagli effetti corrosivi dei gas di combustione, la superficie interna della lastra è rivestita da uno strato sottile di materiale ceramico con una resistenza termica, per unità di superficie, pari a $R''_{t,f} = 0.01 \text{ m}^2\text{K/W}$. La superficie opposta può considerarsi perfettamente isolata (adiabatica).

All'avviamento del forno la parete si trova ad una temperatura $T_i = 300 \text{ K}$, ed i gas combusti, con $T_\infty = 1300 \text{ K}$, lambiscono la parete con $h = 30 \text{ W/(m}^2 \text{ K)}$.



Trascurando la capacità termica dello strato ceramico determinare:

- a). Il tempo necessario affinché la temperatura all'interfaccia acciaio-strato ceramico, $T_{s,i}$, raggiunga 1200 K ;
- b). La temperatura della superficie esposta ai gas, $T_{s,e}$, in tale istante.

Soluzioni

Esercizio 1

Se risolto come sistema aperto:

$$U_2 - U_1 = \hat{Q}_{if} - \hat{L}_{if} + \Delta m_e \left(h_e + \frac{w_e^2}{2} + gz_e \right) - \Delta m_u \left(h_u + \frac{w_u^2}{2} + gz_u \right)$$

essendo $U_1 = \hat{Q}_{if} = \hat{L}_{if} = \frac{w_e^2}{2} = gz_e = \Delta m_u = 0$, e $\Delta m_e = m$, risulta $U_2 (= m u_2) = m h_e$

Quindi: $u_2 = h_e = u_e + p_e v_e \Rightarrow u_2 - u_e = RT_e$

Se risolto come sistema chiuso:

$$U_2 - U_1 = \hat{Q}_{if} - \hat{L}_{if}$$

essendo $\hat{Q}_{if} = 0$, risulta $U_2 - U_1 = m(u_2 - u_1) = -\hat{L}_{if} = m(p_e v_e)$

Quindi: $u_2 - u_1 = p_e v_e = RT_e$

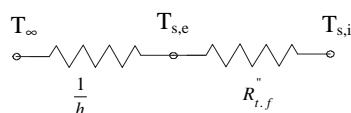
In entrambi i casi, si prosegue: $c_v(T_2 - T_e) = \frac{1}{k-1} R(T_2 - T_e) = RT_e \Rightarrow T_2 = 410.2 K$

$$m = \frac{p_3 V}{RT_3} = 0.476 \text{ kg}$$

$$p_2 = \frac{mRT_2}{V} = 0.56 \text{ MPa}$$

Esercizio 2

La presenza dello strato ceramico altera la resistenza termica esterna della parete, che può essere schematizzata come segue:



Pertanto il coefficiente globale di scambio termico (trasmittanza) è:

$$U = \frac{1}{R_{tot} A} = \frac{1}{R_{tot}''} = \left(\sum_i R_i'' \right)^{-1} = \left(\frac{1}{h} + R_{t,f}'' \right)^{-1} = 23.08 \text{ W}/(\text{m}^2 \text{ K})$$

Il numero di Biot:

$$Bi = \frac{U L}{k} = \frac{23.08 \cdot 0.01}{60} = 3.85 \times 10^{-3} \ll 0.1$$

Quindi è lecito utilizzare il metodo dei parametri concentrati.

a). Con riferimento all'unità di superficie:

$$\frac{T - T_\infty}{T_i - T_\infty} = \exp(-t/t_t) = \exp(-t/RC) = \exp(-tU/rcL)$$

da cui:

$$t = -\frac{rLc}{U} \ln \frac{T - T_\infty}{T_i - T_\infty} = 3367 \text{ s } (\approx 0.94 \text{ h})$$

b). La temperatura $T_{s,e}$ può si può ottenere attraverso un bilancio sulla superficie esterna:

$$q_{conv}'' = q_{cond}'' \Rightarrow h(T_\infty - T_{s,e}) = \frac{T_{s,e} - T_{s,i}}{R_{t,f}''} \quad \text{da cui:}$$

$$T_{s,e} = \frac{T_{s,i} + h R_{t,f}'' T_\infty}{1 + h R_{t,f}''} = 1223 \text{ K}$$