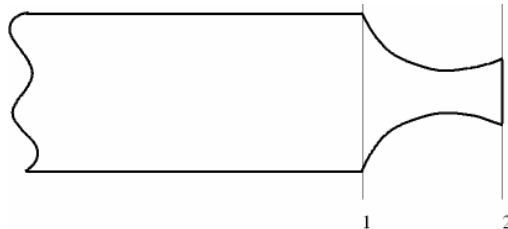


Esercizio 1

In un condotto ad asse orizzontale opportunamente profilato viene espansa dell'aria supposta a comportamento ideale dalla pressione $p_1 = 2 \text{ bar}$ fino alla pressione $p_2 = 1 \text{ bar}$. Nella sezione iniziale la velocità è $w_1 = 90 \text{ m/s}$ e la temperatura $t_1 = 150 \text{ }^\circ\text{C}$. Calcolare la velocità finale di uscita dell'aria, supponendo la trasformazione isoentropica.

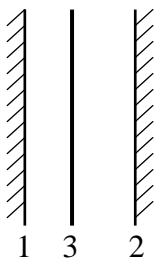
Nota: Si consideri $c_p = 1 \frac{\text{kJ}}{\text{kgK}}$ $k = 1,4$



Esercizio 2.

Come schematizzato in figura, uno schermo alla radiazione è interposto tra due ampie superfici piane parallele poste a breve distanza.

Le superfici sono caratterizzate da:



- Superficie 1: $T_1 = 1000 \text{ K}$, $\varepsilon_1 = 0.8$;
- Superficie 2: $T_2 = 500 \text{ K}$, $\varepsilon_2 = 0.8$;
- Superficie 3: $\varepsilon_3 = 0.05$.

Calcolare:

1. Il flusso termico netto, per unità di area, fra le superfici 1 e 2;
2. La temperatura T_3 dello schermo.

Nota: La costante di Stefan-Boltzmann vale: $\sigma = 5.67 \times 10^{-8} \text{ W/m}^2 \text{ K}^4$

Teoria

1. Ricavare per un gas ideale l'equazione rappresentativa della trasformazione isoentropica $pv^k = \text{cost}$.
2. Dimostrare che l'umidificazione adiabatica si può ritenere con buona approssimazione una trasformazione isoentalpica.
3. Ricavare l'espressione della temperatura media logaritmica per uno scambiatore di calore a flussi paralleli in equicorrente.

Svolgimento

Esercizio 1

$$\Delta h + \Delta e_c + \Delta e_p = q - l_t$$

$$\Delta e_p = q = l_i = 0$$

$$h_1 - h_2 = \frac{w_2^2 - w_1^2}{2}$$

ma

$$h_1 - h_2 = c_p (T_1 - T_2)$$

Per cui

$$w_2 = \sqrt{w_1^2 + 2c_p (T_1 - T_2)}$$

Essendo la trasformazione isoentropica

$$T_1 = 150 + 273 = 423 \text{ K}$$

$$T_2 = T_1 \left(\frac{p_2}{p_1} \right)^{\frac{k-1}{k}} = 423 \left(\frac{1}{2} \right)^{\frac{1.4-1}{1.4}} = 347 \text{ K}$$

$$w_2 = \sqrt{90^2 + 2 * 1000 (423 - 347)} = 401 \frac{m}{s}$$

Esercizio2

Poiché $A_1 \equiv A_2 \equiv A_3 = A$ e $F_{13} \equiv F_{32} = 1$, la resistenza termica totale è data da:

$$R_{Tot} = \frac{1}{A} \left[\left(\frac{1-\varepsilon_1}{\varepsilon_1} + 1 + \frac{1-\varepsilon_{31}}{\varepsilon_{31}} \right) + \left(\frac{1-\varepsilon_{32}}{\varepsilon_{32}} + 1 + \frac{1-\varepsilon_2}{\varepsilon_2} \right) \right] = \frac{1}{A} \left[\frac{1}{\varepsilon_1} + \frac{1}{\varepsilon_2} + \frac{1-\varepsilon_{31}}{\varepsilon_{31}} + \frac{1-\varepsilon_{32}}{\varepsilon_{32}} \right]$$

si ha:

1)

$$q_{12}'' = q_{12}/A = \frac{E_{b1} - E_{b2}}{AR_{Tot}} = \frac{\sigma(T_1^4 - T_2^4)}{\frac{1}{\varepsilon_1} + \frac{1}{\varepsilon_2} + \frac{1-\varepsilon_{31}}{\varepsilon_{31}} + \frac{1-\varepsilon_{32}}{\varepsilon_{32}}} = 1312.5 \text{ W/m}^2 \cong 1.31 \text{ kW/m}^2$$

2)

$$R_{13} = \frac{1}{A} \left[\frac{1-\varepsilon_1}{\varepsilon_1} + 1 + \frac{1-\varepsilon_{31}}{\varepsilon_{31}} \right] = \frac{1}{A} \left[\frac{1}{\varepsilon_1} + \frac{1}{\varepsilon_{31}} - 1 \right]$$

$$q_{12}'' = \frac{E_{b1} - E_{b3}}{AR_{13}} \rightarrow E_{b3} = \sigma T_3^4 = E_{b1} - q_{12}'' AR_{13}$$

$$T_3 = (T_1^4 - q_{12}'' AR_{13}/\sigma)^{1/4} = 853.7 \text{ K}$$