

### Esercizio 1

Un compressore centrifugo aspira una portata volumetrica d'aria  $\dot{V}_1 = 50 \frac{m^3}{h}$  allo stato termodinamico 1 e la comprime fino allo stato termodinamico 2.

Le condizioni di aspirazione 1 sono :  $p_1 = 1 \text{ bar}$   $t_1 = 20^\circ\text{C}$   $w_1 = 30 \text{ m/s}$

Le condizioni di mandata 2 sono :  $p_2 = 4 \text{ bar}$   $w_2 = 90 \text{ m/s}$

Supponendo la trasformazione isoentropica e il gas ideale, calcolare:

1. La potenza assorbita dal compressore
2. La temperatura di fine compressione

*Nota : considerare  $R = 287,0 \text{ J/(kg K)}$  e  $k = 1,4$*

### Esercizio 2.

Si consideri un calorifero schematicizzato come una piastra sottile di altezza  $H = 0,67 \text{ m}$  e larghezza  $L = 1,1 \text{ m}$ . Il termosifone ha una temperatura superficiale  $T_s = 60^\circ\text{C}$ . È posto all'interno di una stanza, che possiamo considerare di superficie molto più grande di quella del calorifero, in cui la temperatura dell'aria e quella delle pareti hanno una temperatura pari a  $T_\infty = T_p = 20^\circ\text{C}$ .

Sapendo che l'emissività della piastra è uguale a  $\varepsilon_s = 0,7$  calcolare:

1. La potenza scambiata per convezione con l'ambiente.
2. La potenza scambiata per irraggiamento con l'ambiente.

*Note :*

- Considerare le correlazioni:

$$Nu_H = 0,555 Ra^{0,25} \quad 10 < Ra < 10^9$$

$$Nu_H = 0,13 Ra^{0,33} \quad 10^9 < Ra$$

*Le proprietà termofisiche vanno valutate alla temperatura di film*

- Per il calcolo della potenza termica convettiva considerare 2 volte la superficie della piastra, mentre per quella radiativa considerare solo la superficie della piastra
- Per le proprietà termofisiche utilizzare la seguente tabella:

$t$ [°C]	$\rho$ [kg/m³]	$c_p$ [kJ/(kg K)]	$k$ [W/(m K)]	$\alpha$ [m²/s]	$\mu$ [kg/(m s)]	$\nu$ [m²/s]	$Pr$	$\frac{g\beta v^2}{\alpha}$ [1/(m³ K)]
20	1,193	1,007	0,0258	$2,14 \cdot 10^{-5}$	$1,81 \cdot 10^{-5}$	$1,52 \cdot 10^{-5}$	0,709	$1,45 \cdot 10^8$
30	1,151	1,007	0,0265	$2,29 \cdot 10^{-5}$	$1,86 \cdot 10^{-5}$	$1,62 \cdot 10^{-5}$	0,706	$1,24 \cdot 10^8$
40	1,118	1,008	0,0273	$2,42 \cdot 10^{-5}$	$1,91 \cdot 10^{-5}$	$1,71 \cdot 10^{-5}$	0,705	$1,08 \cdot 10^8$
50	1,084	1,008	0,0280	$2,56 \cdot 10^{-5}$	$1,96 \cdot 10^{-5}$	$1,80 \cdot 10^{-5}$	0,704	$9,33 \cdot 10^7$
60	1,051	1,008	0,0288	$2,71 \cdot 10^{-5}$	$2,00 \cdot 10^{-5}$	$1,90 \cdot 10^{-5}$	0,702	$8,12 \cdot 10^7$
70	1,018	1,009	0,0295	$2,87 \cdot 10^{-5}$	$2,05 \cdot 10^{-5}$	$2,01 \cdot 10^{-5}$	0,701	$7,05 \cdot 10^7$
80	0,987	1,009	0,0302	$3,04 \cdot 10^{-5}$	$2,10 \cdot 10^{-5}$	$2,12 \cdot 10^{-5}$	0,699	$6,16 \cdot 10^7$

- La costante di Stefan Boltzmann vale  $\sigma = 5,67 \cdot 10^{-8} \text{ W/(m}^2 \text{ K}^4)$

### Teoria

1. Disegnare qualitativamente sui piani termodinamici T-s e p-h un ciclo inverso a vapore e ricavare il coefficiente di effetto utile per un ciclo frigorifero e per una pompa di calore.
2. Esprimere la definizione di umidità specifica e ricavarne l'espressione in funzione dell'umidità relativa.
3. Ricavare la formula della temperatura in funzione del tempo per il raffreddamento di un corpo omogeneo immerso in un fluido a  $T_\infty$  costante, supponendo applicabile l'ipotesi di parametri concentrati.

Soluzione

Esercizio 1

1° modo

$$v_1 = \frac{287,0 * 293,15}{1 \cdot 10^5} = 0,841 \frac{m^3}{kg}$$

$$\dot{m} = \frac{\dot{V}}{v} = 59,45 \frac{kg}{h} = 1,65 \cdot 10^{-2} \frac{kg}{s}$$

Applico l'equazione dell'energia meccanica

$$\Delta e_c + \Delta e_p + R_{1-2} + \int_1^2 v dp = -l_{1-2}$$

Ma

$$\Delta e_p = R_{1-2} = 0$$

Per cui:

$$l_{1-2} = -\int_1^2 v dp - \frac{w_2^2 - w_1^2}{2}$$

$$l_{1-2} = \frac{k}{k-1} RT_1 \left[ 1 - \left( \frac{p_2}{p_1} \right)^{\frac{k-1}{k}} \right] - \frac{w_2^2 - w_1^2}{2}$$

$$l_{1-2} = \frac{1,4}{0,4} * 287,0 * 293,15 \left( 1 - 4^{\frac{0,4}{1,4}} \right) - \frac{90^2 - 30^2}{2} = -146710 \frac{kJ}{kg}$$

$$P = \dot{m} l_{1-2} = -2420 W$$

Per rispondere alla seconda domanda basta ricordare che la trasformazione è isoentropica.

$$T_2 = T_1 \left( \frac{p_2}{p_1} \right)^{\frac{k-1}{k}} = 435,6 K = 162,5 ^\circ C$$

2° modo

Applico il primo principio

$$\dot{m} \left[ (h_2 - h_1) + \frac{w_2^2 - w_1^2}{2} \right] = -P$$

$$\dot{m} \left[ c_p (t_2 - t_1) + \frac{w_2^2 - w_1^2}{2} \right] = -P$$

$$c_p = \frac{k}{k-1} R = \frac{1,4}{0,4} 287,0 = 1005 \frac{J}{kgK}$$

$t_2$  la ricavo con la formula già vista, per cui:

$$P = -1,65 \cdot 10^{-2} * \left[ 1005(162,5 - 20) + \frac{90^2 - 30^2}{2} \right] = -2422 \text{ W}$$

## Esercizio 2

Scambio convettivo

$$T_f = \frac{T_s - T_p}{2} = \frac{60 + 20}{2} = 40 \text{ } ^\circ C$$

Dalle tabelle ricavo:

$$\frac{g\beta}{\nu^2} = 1,08 \cdot 10^8 \frac{1}{m^3K} \quad k = 0,0273 \frac{W}{mK} \quad Pr = 0,705$$

Il numero di Grashof vale:

$$Gr = \frac{g\beta\Delta TH^3}{\nu^2} = 1,30 \cdot 10^9$$

$$Ra = Gr * Pr = 9,16 \cdot 10^8$$

$$Nu = 0,555 Ra^{\frac{1}{4}} = 96,6$$

$$h = \frac{k}{H} Nu = \frac{0,0273}{0,67} 96,6 = 3,93 \frac{W}{m^2K}$$

$$q_{conv} = h * 2 * H * L * (T_s - T_\infty) = 232 \text{ W}$$

Scambio radiattivo

$$T_s = 60 + 273,15 = 333,15 \text{ K}$$

$$T_p = 20 + 273,15 = 293,15 \text{ K}$$

$$q_{rad} = H L \varepsilon \sigma (T_s^4 - T_p^4) = 144 \text{ W}$$