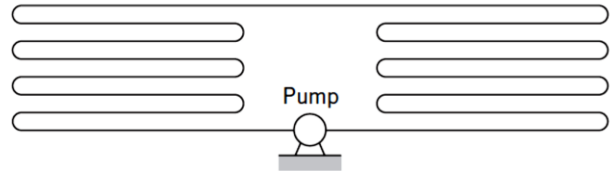


Principi di Ingegneria Chimica
Anno Accademico 2012-2013

| Cognome | Nome | Matricola | Firma |
|---------|------|-----------|-------|
| | | | |

Problema 1. Uno scambiatore di calore consiste in un circuito di tubi di rame, di scabrezza relativa k , diametro interno D e lunghezza totale L . Nel circuito ci sono in totale N gomiti a 180° , ognuno di coefficiente di perdita e_v . Il sistema ospita una pompa la cui curva caratteristica si può descrivere come:



$$\widehat{W} = \widehat{W}_0 \left[1 - \left(\frac{\dot{V}}{\dot{V}_{max}} \right)^3 \right] \quad (1)$$

Nel sistema circola acqua alla temperatura media T .

1. Calcolare le perdite di carico totali per alcuni (almeno tre) valori della velocità media nel tubo nell'intervallo $v_1 \div v_2$;
2. Disegnare un grafico con la velocità media nel tubo in ascissa e, in ordinata: (1) le perdite di carico totali e (2) l'energia specifica conferita al fluido \widehat{W} (equazione 1);
3. Determinare quale sarà la portata di acqua circolante nello scambiatore nelle condizioni in esame, e confrontare tale risultato con il grafico di cui al punto 2.

Dati. $k = 1.5 \cdot 10^{-6}$ m, $D = 15$ mm, $L = 15$ m, $N = 14$, $e_v = 2.2$, $\widehat{W}_0 = 100$ m²/s², $\dot{V}_{max} = 10^{-3}$ m³/s, $T = 40^\circ\text{C}$, $v_1 = 1$ m/s, $v_2 = 3$ m/s.

Problema 2. Una parete piana liscia e verticale, di conducibilità k , quadrata di lato H , di spessore S , è investita da un lato da un flusso di acqua alla temperatura media T_w e alla velocità v_w , tangenziale alla parete; mentre dall'altro lato c'è aria alla temperatura T_{a0} , inizialmente ferma. L'ambiente con aria è un recipiente di volume V , le cui altre pareti sono perfettamente adiabatiche.

Calcolare:

1. I coefficienti di scambio di calore dai due lati della parete;
2. Il valore iniziale della portata di calore che viene trasferita;
3. La temperatura media dell'aria nel recipiente al tempo t^* , ipotizzando che i parametri fisici rimangano costanti e uguali ai valori iniziali.

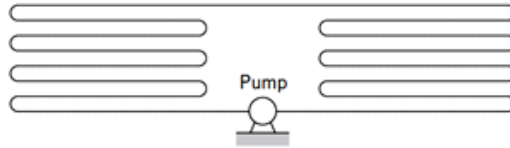
Dati. $k = 0.45$ W/(m·K), $H = 2$ m, $S = 12$ cm, $T_w = 60^\circ\text{C}$, $v_w = 1$ m/s, $T_{a0} = 20^\circ\text{C}$, $V = 1$ m³, $t^* = 10$ min.

Istruzioni: compilare innanzitutto con i propri dati la parte alta di questo foglio; per le risposte utilizzare solo questo foglio.

Prova scritta – 28 giugno 2013



Problema 1. Uno scambiatore di calore consiste in un circuito di tubi di rame, di scabrezza relativa k , diametro interno D e lunghezza totale L . Nel circuito ci sono in totale N gomiti a 180° , ognuno di coefficiente di perdita e_v . Il sistema ospita una pompa la cui curva caratteristica si può descrivere come:



$$\hat{W} = \hat{W}_0 \left[1 - \left(\frac{\hat{V}}{\hat{V}_{max}} \right)^3 \right] \quad (1)$$

Nel sistema circola acqua alla temperatura media T .

1. Calcolare le perdite di carico totali per alcuni (almeno tre) valori della velocità media nel tubo nell'intervallo $v_1 \div v_2$;
2. Disegnare un grafico con la velocità media nel tubo in ascissa e, in ordinata: (1) le perdite di carico totali e (2) l'energia specifica conferita al fluido \hat{W} (equazione 1);
3. Determinare quale sarà la portata di acqua circolante nello scambiatore nelle condizioni in esame, e confrontare tale risultato con il grafico di cui al punto 2.

Dati. $k = 1.5 \cdot 10^{-6}$ m, $D = 15$ mm, $L = 15$ m, $N = 14$, $e_v = 2.2$, $\hat{W}_0 = 100$ m²/s², $\hat{V}_{max} = 10^{-3}$ m³/s, $T = 40^\circ$ C, $v_1 = 1$ m/s, $v_2 = 3$ m/s.

$$k := 1.5 \cdot 10^{-6} \cdot \text{m} \quad D := 15 \cdot \text{mm} \quad \frac{k}{D} = 1 \times 10^{-4} \quad L := 15 \cdot \text{m} \quad N := 14 \quad e_v := 2.2$$

$$W_0 := 100 \cdot \frac{\text{m}^2}{\text{s}^2} \quad V_{pmax} := 10^{-3} \cdot \frac{\text{m}^3}{\text{s}} \quad T := 40^\circ \text{C} \quad \rho_w(T) = 991.74 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \quad \mu_w(T) = 6.742 \times 10^{-4} \cdot \text{Pa} \cdot \text{s}$$

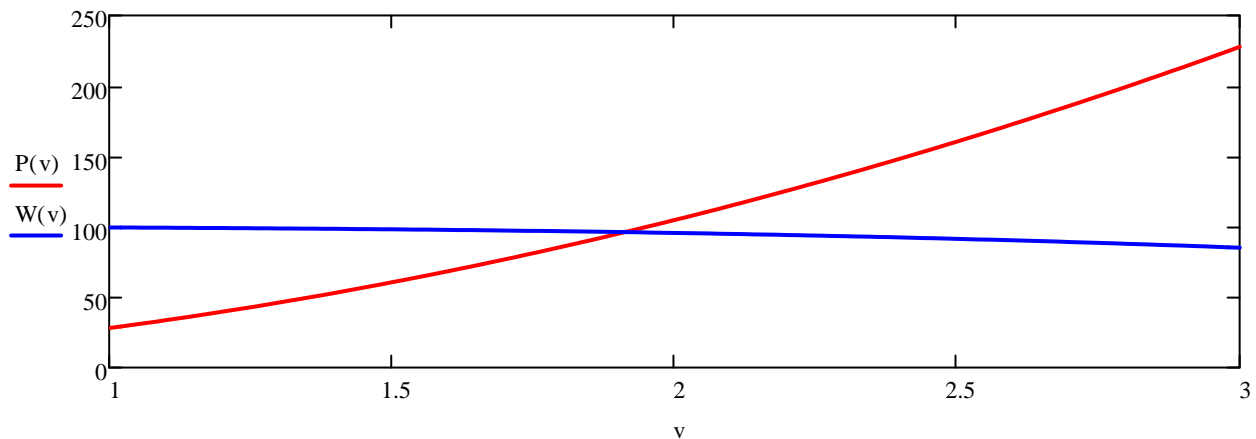
$$W(v) := W_0 \left[1 - \left(\frac{\frac{\pi \cdot D^2}{4} \cdot v}{V_{pmax}} \right)^3 \right]$$

$$v_1 := 1 \cdot \frac{\text{m}}{\text{s}} \quad v_2 := 3 \cdot \frac{\text{m}}{\text{s}}$$

$$P(v) := \frac{v^2}{2} \cdot \left(4 \cdot f \left(\frac{v \cdot D \cdot \rho_w(T)}{\mu_w(T)}, \frac{k}{D} \right) \cdot \frac{L}{D} + N \cdot e_v \right) \quad v := v_1, v_1 + 0.01 \cdot (v_2 - v_1), v_2$$

$$N_{Re.1} := \frac{v_1 \cdot D \cdot \rho_w(T)}{\mu_w(T)} = 2.206 \times 10^4 \quad f_1 := f \left(N_{Re.1}, \frac{k}{D} \right) = 6.323 \times 10^{-3} \quad P(v_1) = 28.046 \frac{\text{m}^2}{\text{s}^2}$$

$$N_{Re.2} := \frac{v_2 \cdot D \cdot \rho_w(T)}{\mu_w(T)} = 6.619 \times 10^4 \quad f_2 := f \left(N_{Re.2}, \frac{k}{D} \right) = 4.95 \times 10^{-3} \quad P(v_2) = 227.693 \frac{\text{m}^2}{\text{s}^2}$$



$v := v_1$ Primo tentativo

Given

Bilancio di Energia Meccanica

$$W(v) = P(v) \quad v := \text{Minerr}(v) = 1.912 \frac{\text{m}}{\text{s}}$$

$$V_p := \frac{\pi \cdot D^2}{4} \cdot v = 3.379 \times 10^{-4} \frac{\text{m}^3}{\text{s}}$$

Problema 2. Una parete piana liscia e verticale, di conducibilità k , quadrata di lato H , di spessore S , è investita da un lato da un flusso di acqua alla temperatura media T_w e alla velocità v_w , tangenziale alla parete; mentre dall'altro lato c'è aria alla temperatura T_{a0} , inizialmente ferma. L'ambiente con aria è un recipiente di volume V , le cui altre pareti sono perfettamente adiabatiche.

Calcolare:

1. I coefficienti di scambio di calore dai due lati della parete;
2. Il valore iniziale della portata di calore che viene trasferita;
3. La temperatura media dell'aria nel recipiente al tempo t^* , ipotizzando che i parametri fisici rimangano costanti e uguali ai valori iniziali.

Dati. $k = 0.45 \text{ W/(m}\cdot\text{K)}$, $H = 2 \text{ m}$, $S = 12 \text{ cm}$, $T_w = 60 \text{ }^\circ\text{C}$, $v_w = 3 \text{ m/s}$, $T_{a0} = 20 \text{ }^\circ\text{C}$, $V = 1 \text{ m}^3$, $t^* = 10 \text{ min}$.

$$k := 0.45 \cdot \frac{\text{watt}}{\text{m}\cdot\text{K}} \quad H := 2 \cdot \text{m} \quad S := 12 \text{ cm} \quad T_w := 60 \text{ }^\circ\text{C} \quad v_w := 1 \cdot \frac{\text{m}}{\text{s}} \quad T_{a0} := 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad V := 1 \cdot \text{m}^3 \quad t^* := 10 \cdot \text{min}$$

$$N_{\text{Re.C}} := 5 \cdot 10^5$$

Convezione forzata da piastra piana liscia (anche fig. p. 419)

$$j_H(N_{\text{Re}}) := 0.664 \cdot N_{\text{Re}}^{-0.5} + \text{if} \left[N_{\text{Re.C}} < N_{\text{Re}} < 1 \cdot 10^8, \left[1 - \left(\frac{N_{\text{Re.C}}}{N_{\text{Re}}} \right)^{0.8} \right] \cdot 0.036 \cdot \left(\frac{1}{N_{\text{Re}}^{0.2}} \right), 0 \right]$$

Convezione naturale da piastra verticale (anche fig. p. 423) $N_{\text{NuA}}(N_{\text{Gr}}, N_{\text{Pr}}) := 0.59 \cdot (N_{\text{Gr}} \cdot N_{\text{Pr}})^{0.25}$

Lato Acqua Fluido ad alta densità, scambio in regime di convezione forzata -> alto valore di h atteso -> la temperatura della parete (lato acqua) sarà circa uguale alla T_w , quindi si può assumere (dal lato dell'acqua) $T_f = T_w$. Questa ipotesi potrà essere verificata una volta calcolata la portata di calore.

$$N_{\text{Re}} := \frac{v_w \cdot H}{\nu_w(T_w)} = 4.13 \times 10^6 \quad N_{\text{Pr.w}}(T_w) = 3.067 \quad j_H(N_{\text{Re}}) = 1.721 \times 10^{-3}$$

$$N_{\text{Nu}} := j_H(N_{\text{Re}}) \cdot N_{\text{Re}} \cdot N_{\text{Pr.w}}(T_w)^{\frac{1}{3}} = 1.033 \times 10^4$$

$$h_w := \frac{k_w(T_w)}{H} \cdot N_{\text{Nu}} = 3.364 \times 10^3 \cdot \frac{\text{watt}}{\text{m}^2 \cdot \text{K}}$$

Lato Aria $T_{f0} = \frac{T_{a0} + T_{s0}}{2}$

$$N_{\text{Gr}} = \frac{H^3 \cdot \rho_A(T_{f0})^2 \cdot g}{\mu_A(T_{f0})^2} \cdot \frac{1}{T_{f0}} \cdot |T_{s0} - T_{a0}|$$

in cui T_{s0} è la temperatura della parete (lato aria) e T_{f0} è la temperatura di film $(T_{s0} + T_{a0})/2$

$$N_{\text{Pr}} = N_{\text{Pr.a}}(T_{f0})$$

$$h_a = \frac{k_A(T_{f0})}{H} \cdot N_{\text{Nu}}(N_{\text{Gr}}, N_{\text{Pr}})$$

$$T_{s0} := 40^\circ\text{C} \quad \text{primo tentativo}$$

Given flusso termico dall'acqua alla parete (lato aria) = flusso termico dalla parete (lato aria) all'aria

$$\frac{1}{\frac{1}{h_w} + \frac{1}{\frac{k}{s}}} \cdot (T_w - T_{s0}) = \frac{k_A \left(\frac{T_{a0} + T_{s0}}{2} \right)}{H} \cdot N_{NuA} \left(\frac{H^3 \cdot \rho_A \left(\frac{T_{a0} + T_{s0}}{2} \right)^2 \cdot g}{\mu_A \left(\frac{T_{a0} + T_{s0}}{2} \right)^2} \cdot \frac{|T_{s0} - T_{a0}|}{\frac{T_{a0} + T_{s0}}{2}}, N_{Pr,A} \left(\frac{T_{a0} + T_{s0}}{2} \right) \right) \cdot (T_{s0} - T_{a0})$$

$$T_{s0} := \text{Minerr}(T_{s0}) = 42.957^\circ\text{C}$$

$$T_f := \frac{T_{a0} + T_{s0}}{2} = 31.479^\circ\text{C}$$

$$N_{Gr} := \frac{H^3 \cdot \rho_A(T_f)^2 \cdot g \cdot |T_{s0} - T_{a0}|}{\mu_A(T_f)^2 \cdot T_f} = 2.272 \times 10^{10} \quad N_{Pr} := N_{Pr,A}(T_f) = 0.713 \quad N_{NuA}(N_{Gr}, N_{Pr}) = 210.477$$

$$h_a := \frac{k_A \left(\frac{T_{a0} + T_{s0}}{2} \right)}{H} \cdot N_{NuA}(N_{Gr}, N_{Pr}) = 2.781 \cdot \frac{\text{watt}}{\text{m}^2 \cdot \text{K}}$$

$$Q_0 := H^2 \cdot h_a \cdot (T_{s0} - T_{a0}) = 255.359 \cdot \text{watt}$$

Temperatura di parete lato acqua
(verifica dell'ipotesi semplificativa)

$$Q_0 = H^2 \cdot h_w \cdot (T_w - T_{wp}) \quad T_{wp} := T_w - \frac{Q_0}{H^2 \cdot h_w} = 59.981^\circ\text{C}$$

$$\rho_A \cdot C_{P,A} \cdot V \cdot \left(\frac{d}{dt} T_a(t) \right) = H^2 \cdot U \cdot (T_w - T_a(t))$$

$$\frac{1}{U} = \frac{1}{h_w} + \frac{1}{\frac{k}{s}} + \frac{1}{h_a} \quad T_a(t=0) = T_{a0}$$

$$U := \left(\frac{1}{h_w} + \frac{1}{\frac{k}{s}} + \frac{1}{h_a} \right)^{-1} = 1.596 \cdot \frac{\text{watt}}{\text{m}^2 \cdot \text{K}}$$

$$\tau := \frac{\rho_A(T_f) \cdot C_{P,A}(T_f) \cdot V}{H^2 \cdot U} = 182.897 \text{ s} \quad T_a(t) := T_w - (T_w - T_{a0}) \cdot \exp\left(\frac{-t}{\tau}\right)$$

$$T_a(t^\circ) = 58.496^\circ\text{C}$$

$$t := 0 \cdot \text{s}, 1 \cdot \text{s} \dots 20 \cdot \text{min}$$

