

1. Si consideri una parete alta 3m, larga 5m e spessa 0.3m, di conducibilità termica $k=0.9W/m^{\circ}C$. Le temperature misurate sulle superfici della parete sono $16^{\circ}C$ e $2^{\circ}C$. Si determini la portata termica che attraversa la parete.

Ris. $Q= 630watt$

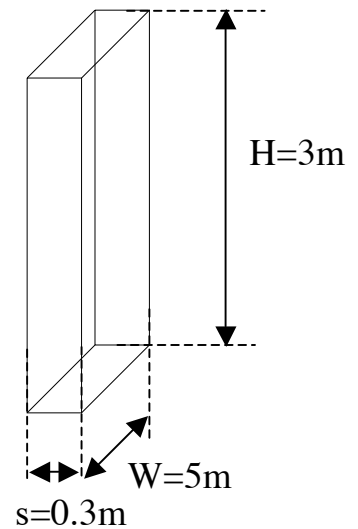
$$k(T_o-T_s)/s=q_o$$

Il flusso termico che attraversa la lastra (che è costante) è quindi

$q_o=42W/m^2$ ed è positivo (ossia diretto nella direzione positiva delle x) se $T_o>T_s$ ossia se la temperatura diminuisce lungo x .

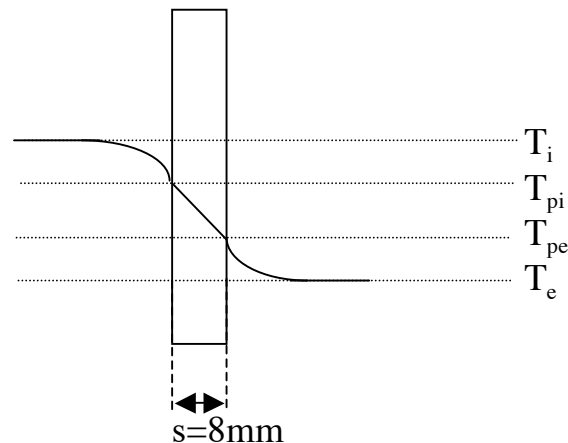
La portata termica (anch'essa costante) è

$$Q=q_oHW=630watt$$



2. Si consideri una finestra di dimensioni $0.8m \times 1.5m$ e di spessore $8mm$, che abbia una conducibilità termica $k=0.78W/mK$. Si determinino: a) la potenza termica (in regime stazionario) che attraversa la finestra; b) la temperatura della superficie interna; c) il coefficiente totale di trasmissione; se l'ambiente interno è mantenuto a $20^{\circ}C$, mentre all'esterno c'è una temperatura di $-10^{\circ}C$. Si assumano quali coefficienti di scambio termico sulle superfici interna ed esterna i valori $h_i=10W/m^2K$ e $h_e=40W/m^2K$.

Ris: è $Q= 266.2W$; $T_{pi}= -2.2^{\circ}C$; $U_T=7.4 W/m^2K$



$$q_o = \frac{T_i - T_e}{\frac{1}{h_i} + \frac{s}{k} + \frac{1}{h_e}}$$

Sostituendo $q_o = \frac{20 + 10}{\frac{1}{10} + \frac{0.008}{0.78} + \frac{1}{40}} \frac{KW}{m^2 K} = 221.8 \frac{W}{m^2}$

Definendo $U = \frac{1}{\frac{1}{h_i} + \frac{s}{k} + \frac{1}{h_e}}$ si ha $U=7.4 W/m^2K$

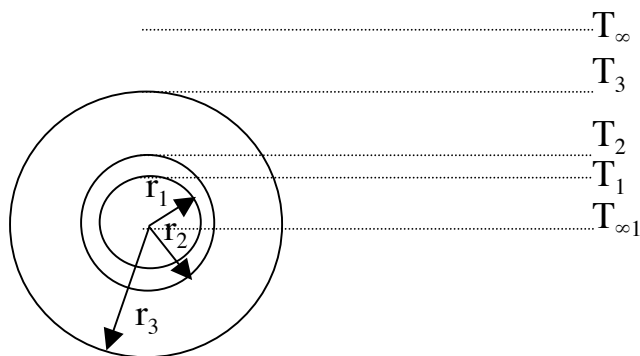
La portata termica (anch'essa costante) è $Q=q_oHW=221.8watt/m^2 \cdot 0.8m \cdot 1.5m=266.2W$

La temperatura della superficie interna si ricava da $(T_i-T_{pi})=q_o/h_i$

$$T_{pi} = T_i - q_o/h_i = 293 - 221.8W/m^2 \cdot m^2K/10W = 270.82K = -2.2^\circ C$$

3. Del vapore a $T_{\infty 1}=320^\circ C$ fluisce in una tubazione di ghisa ($k_{ghisa}=80W/mK$) i cui diametri sono $D_1=5cm$ e $D_2=5.5cm$. La tubazione è rivestita da un isolante di lana di vetro ($k_{isol}=0.05W/mK$) di spessore 3cm. Si ha trasmissione di calore verso l'ambiente circostante (che è a $T_{\infty}=5^\circ C$) con un coefficiente di scambio $h_2=18W/m^2K$. Se il coefficiente di scambio all'interno della tubazione è $h_1=60W/m^2K$, si determini: a) la portata termica dissipata dal vapore per unità di lunghezza della tubazione; b) le differenze di temperatura tra le superfici del tubo quelle fra le superfici dell'isolante; c) il coefficiente totale di trasmissione riferito al raggio r_3 .

Ris.: $Q_r/L=120.8 W/m$; $(T_1-T_2)=0.023K$; $(T_2-T_3)= 285K$; $U_3=1.06 W/m^2K$



$q_3=U_3(T_{\infty 1}-T_{\infty})$ dove $U_3= 1/r_3 [1/(r_1h_1)+ \ln(r_2/r_1)/k_{ghisa}+ \ln(r_3/r_2)/k_{isol}+1/(r_3h_3)]^{-1}$ è il coefficiente totale di trasmissione riferito al raggio r_3 .

La portata termica dissipata è data dal prodotto del flusso per la superficie:

$$Q_r=q_r 2\pi r L = 2\pi L q_3 r_3 \quad (Q_r/L=2\pi q_3 r_3 \text{ è una costante lungo } r.)$$

Calcoliamo U_3

$$U_3 = \frac{1}{0.0575\text{m}} \frac{1}{\frac{\text{m}^2\text{K}}{0.025\text{m } 60\text{W}} + \frac{\ln\left(\frac{0.0275}{0.025}\right)\text{mK}}{80\text{W}} + \frac{\ln\left(\frac{0.0575}{0.0275}\right)\text{mK}}{0.05\text{W}} + \frac{\text{m}^2\text{K}}{0.0575\text{m } 18\text{W}}} =$$

$$= 17.39 \frac{1}{16.39} \frac{\text{W}}{\text{m}^2\text{K}} = 1.06 \frac{\text{W}}{\text{m}^2\text{K}}$$

Calcoliamo $q_3 = U_3(T_{\infty 1} - T_{\infty}) = 1.06 \text{W}/(\text{m}^2\text{K}) (320 - 5)\text{K} = 334.3 \text{W}/\text{m}^2$

Calcoliamo $Q_r/L = 2\pi q_3 r_3 = 2\pi 334.3 \text{W}/\text{m}^2 0.0575\text{m} = 120.8 \text{W}/\text{m}$

Calcoliamo

$(T_1 - T_2) = q_3 r_3 \ln(r_2/r_1)/k_{\text{ghisa}} = 334.3 \text{W}/\text{m}^2 0.0575\text{m} \ln(0.0275/0.025)\text{mK}/80\text{W} = 0.023\text{K}$

$(T_2 - T_3) = q_3 r_3 \ln(r_3/r_2)/k_{\text{isol}} = 334.3 \text{W}/\text{m}^2 0.0575\text{m} \ln(0.0575/0.0275)\text{mK}/0.05\text{W} = 285\text{K}$