

Pauta Ejercicio 3

P1.- Se deben calcular la cantidad de tubos que caben en la superficie. En una placa de 1 m^2 , los tubos tienen un diámetro de $0, X \text{ cm}$ y la distancia entre los tubos es de 1 cm y dada la lista de alumnos a lo más los tubos tienen un diámetro de $0,9 \text{ cm}$, con esto caben 100 tubos en por lado:

➔ Tenemos $100 \times 100 = 10.000$ tubos.

Se debe ver el área ocupada por los tubos (A_t) y el área de la placa descubierta (A_f)

$$A_f = \text{tubos} \cdot \pi D \left(L + \frac{1}{4} D \right)$$
$$A_f = \frac{\text{tubos}}{10000} \cdot \pi 0, X \left(L + \frac{1}{4} 0, X \right) [m^2]$$

$$A_t = 1 - \text{tubos} \cdot \pi r^2$$
$$A_t = 1 - \frac{\text{tubos}}{10000} \cdot \pi \left(\frac{0, X}{2} \right)^2 [m^2]$$

El calor disipado por la placa y los tubos respectivamente:

$$q_t = h A_t (T_{\text{superficie}} - T_{\infty})$$

$$q_f = \eta_f h A_f (T_{\text{superficie}} - T_{\infty})$$

Es necesario calcular η_f . Usando la figura 3-42:

$$\xi = \left(L + \frac{1}{4} D \right) \sqrt{2h/kD}$$

Finalmente:

$$q_{\text{total}} = q_t + q_f$$

P2.a.- Para un tubo descrito, el flujo queda descrito por:

$$Q = Q_{conv,in} = Q_{cond} = Q_{conv,out}$$

, donde:

$Q_{conv,in}$: calor transferido al interior del tubo por convección

Q_{cond} : calor transferido a través del tubo por conducción

$Q_{conv,out}$: calor transferido al exterior del tubo por convección

La diferencia entre el caso con aletas y sin aletas es el $Q_{conv,out}$

$$Q_{conv,in} = A_{in} \cdot h_{in} \cdot (T_{in} - T_{wall,in}) \quad (1)$$

$$Q_{cond} = \frac{A_{lm} \cdot k}{r_{out} - r_{in}} \cdot (T_{wall,in} - T_{wall,out}) \quad (2)$$

Para el caso sin aletas:

$$Q_{conv,out} = A_{out} \cdot h_{out} \cdot (T_{wall,out} - T_{out}) \quad (3.a)$$

Tratando aritméticamente las ecuaciones (resistencias térmicas en serie):

$$Q = \frac{(T_{in} - T_{out})}{\frac{1}{h_{in}A_{in}} + \frac{(r_{out} - r_{in})}{kA_{lm}} + \frac{1}{h_{out}A_{out}}}$$

$$A_{in} = 2\pi r_{in} \cdot L$$

$$A_{out} = 2\pi r_{out} \cdot L$$

$$A_{lm} = \frac{A_{out} - A_{in}}{\ln(A_{out}/A_{in})}$$

Con esto se calcula Q es estado estacionario, por metro de tubo (L es genérico)

$$Q = 413,24 \left[\frac{W}{m} \right]$$

Luego 2 de las 3 ecuaciones 1, 2 o 3 se puede calcular $T_{wall,in}$ y $T_{wall,out}$, en la pauta se usa 1 y 3.a

$$T_{wall,in} = 119,6 \text{ [}^\circ\text{C]}$$

$$T_{wall,out} = 119,59 \text{ [}^\circ\text{C]}$$

P2.b.- Cada 0,5 cm de tubería hay una aleta de 0,2 cm ($t=0,2$) de espesor y 0,3 cm de cañería descubierta. Por cada metro de cañería se tienen hay 0,6 m de cañería descubierta y 0,4 cubierta de aletas. Mientras que la combinación aleta-cañería descubierta se repite 500 veces en un metro.

Por cada metro de cañería:

$$A_t = \frac{0,6}{l} \cdot 2\pi r_{out}$$

$$A_t = \frac{0,6}{l} \cdot 2\pi(0,03) \left[\frac{m^2}{m} \right]$$

$$A_t = \frac{0,6}{l} \cdot 2\pi(0,03) \left[\frac{m^2}{m} \right] = 0,113 \left[\frac{m^2}{m} \right]$$

$$A_f = \frac{500}{l} \cdot [\pi(r_L^2 - r_{out}^2) + 2\pi r_{out} t]$$

$$A_f = \frac{500}{l} \cdot [\pi(r_L^2 - r_{out}^2) + 2\pi r_{out} t]$$

$$A_f = \frac{500}{l} \cdot [\pi(0,06X)^2 - (0,03)^2 + 2\pi(0,03)(0,002)] \left[\frac{m^2}{m} \right]$$

, donde:

l : largo de la cañería [m]

A_t : área descubierta de la cañería (por el exterior)

A_f : área de las aletas.

Es necesario recalcular la transferencia de calor por el exterior del tubo debido a la presencia de las aletas:

$$Q_{conv,out} = Q_t + Q_f$$

, donde análogamente a la pregunta 1

Q_t : calor transferido por el área descubierta de la cañería

Q_f : calor transferido por las aletas.

$$Q_t = h_{out} A_t (T_{wall,out} - T_{out})$$

$$Q_f = \eta_f h_{out} A_f (T_{wall,out} - T_{out})$$

De las últimas 3 ecuaciones se puede obtener:

$$Q = (h_{out} A_t + \eta_f h_{out} A_f) (T_{wall,out} - T_{out})$$

$$\frac{Q}{h_{out}(A_t + \eta_f A_f)} = (T_{wall,out} - T_{out}) \rightarrow Q = \frac{(T_{wall,out} - T_{out})}{\frac{1}{h_{out}(A_t + \eta_f A_f)}} \rightarrow Q = \frac{(T_{wall,out} - T_{out})}{R}$$

En esta última expresión se puede notar la diferencia que existe con el caso sin aletas

NOTA: En el flujo de calor convectivo exterior sin aletas:

$$\frac{Q}{h_{out} A_{out}} = (T_{wall,out} - T_{out}) \rightarrow Q = \frac{(T_{wall,out} - T_{out})}{\frac{1}{h_{out} A_{out}}} \rightarrow Q = \frac{(T_{wall,out} - T_{out})}{R}$$

Luego, siguiendo el procedimiento de resistencias térmicas en serie:

$$Q = \frac{(T_{in} - T_{out})}{\frac{1}{h_{in}A_{in}} + \frac{(r_{out} - r_{in})}{kA_{lm}} + \frac{1}{h_{out}(A_t + \eta_f A_f)}}$$

Es necesario calcular η_f , para esto se utiliza el gráfico 17.11.

$$\xi = (L + t)^{3/2} \sqrt{h/ktL}$$

Con $L = r_L - r_{out} = 0,06X - 0,03$ [m]

NOTA: deben fijarse que en el gráfico el ancho de la aleta se define como $2t$, mientras que en el problema se define como t . FIJARSE EN ESTE CAMBIO DE NOTACIÓN.

Además, el otro parámetro necesario para entrar al gráfico.

$$\frac{r_L + t}{r_{out}} = \frac{0,06x + 0,002}{0,03}$$

Con esto se puede calcular Q .

El cálculo de las temperaturas interior y exterior del tubo se hace igual a la pregunta 1.

P2.c.- El porcentaje de cada resistencia en cada caso queda definida como:

Sin aletas:

$$[\%]_{in} = \frac{\frac{1}{h_{in}A_{in}}}{\frac{1}{h_{in}A_{in}} + \frac{(r_{out} - r_{in})}{kA_{lm}} + \frac{1}{h_{out}A_{out}}}$$

$$[\%]_{wall} = \frac{\frac{(r_{out} - r_{in})}{kA_{lm}}}{\frac{1}{h_{in}A_{in}} + \frac{(r_{out} - r_{in})}{kA_{lm}} + \frac{1}{h_{out}A_{out}}}$$

$$[\%]_{out} = \frac{\frac{1}{h_{out}A_{out}}}{\frac{1}{h_{in}A_{in}} + \frac{(r_{out} - r_{in})}{kA_{lm}} + \frac{1}{h_{out}A_{out}}}$$

Para el caso con aletas es análogo, solo que hay que cambia la resistencia convectiva del lado exterior del tubo.