

Índice

INTRODUCCIÓN	9
1. CONDUCCIÓN EN RÉGIMEN ESTACIONARIO	11
2. CONDUCCIÓN EN RÉGIMEN VARIABLE	33
3. SUPERFICIES ADICIONALES	59
4. CONVECCIÓN	75
5. TRANSMISIÓN DE CALOR EN LOS CAMBIOS DE ESTADO	101
6. INTERCAMBIADORES DE CALOR	125
7. RADIACIÓN	153

3. Superficies adicionales

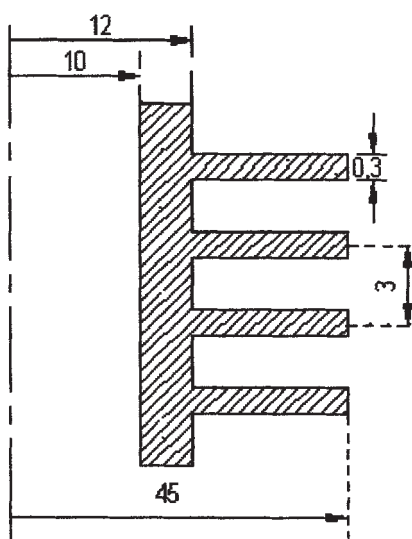
n.º 23

Un radiador para calentamiento de aire, está compuesto por tubos de acero 1% de C de diámetros 24/20 mm, con aletas anulares de Al, de 45 mm de radio extremo y 0,3 mm de espesor, espaciadas 3 mm.

Si por el interior del tubo, circula agua a 80°C y velocidad 0,5 m/s, determinar el flujo de calor disipado por metro lineal de tubo aleteado. Considérese 20°C, la temperatura del aire exterior y 50 W/m² · °C el coeficiente de película exterior.

SOLUCIÓN:

Para hallar h_i :



Datos agua a 80°C:

$$c_p = 4,195 \text{ kJ/kg} \cdot ^\circ\text{C}$$

$$\rho = 971,6 \text{ kg/m}^3$$

$$\mu = 0,355 \cdot 10^{-3} \text{ kg/m} \cdot \text{s}$$

$$k = 0,6668 \text{ W/m} \cdot ^\circ\text{C}$$

$$\text{Pr} = 2,23$$

$$Re = \frac{v \cdot d \cdot \rho}{\mu} = \frac{0,5 \cdot 0,02 \cdot 971,6}{0,355 \cdot 10^{-3}} = 27369,01 \text{ turbulento}$$

$$[8.45]: Nu = 0,023 \cdot Re^{0,8} \cdot Pr^{0,3} = 103,75$$

$$h_i = \frac{103,75 \cdot 0,6668}{0,02} = 3459,02 W / m^2 \cdot ^\circ C$$

$$\dot{Q} = A_0 \cdot U_0 \cdot (t_i - t_\infty)$$

siendo:

$$U_0 = \frac{1}{\left(\frac{A_0}{A_i}\right) \cdot \frac{1}{h_i} + \frac{A_0}{2 \cdot \pi \cdot L} \cdot \frac{\ln r_0 / r_i}{k} + \frac{1}{h_e \cdot \chi_{an}}}$$

$$n = \frac{1}{0,003} = 333,3 = 334 \text{ aletas}$$

para hallar χ_{an} , en fig.4.14:

$$\left. \begin{aligned} R_0 &= \frac{r_0}{r_1} = \frac{12}{45} = 0,26 \\ \beta &= \sqrt[2]{\frac{2 \cdot h_e \cdot r_1^2}{k \cdot \omega}} = \sqrt[2]{\frac{2 \cdot 50 \cdot 0,045^2}{236 \cdot 0,0003}} = 1,7 \end{aligned} \right\} \chi_{an} = 0,53$$

sabemos que:

$$A_i = 2 \cdot \pi \cdot r_i \cdot L = 0,062L$$

$$A_0 = 2 \cdot \pi \cdot (r_1^2 - r_0^2) \cdot n \cdot L + 2 \cdot \pi \cdot r_0 \cdot (1 - n \cdot \omega) \cdot L = 4,0039 \cdot L$$

y sustituyendo en la expresión de U_0 :

$$U_0 = \frac{1}{\frac{4,0039 \cdot L}{0,062 \cdot L \cdot 3459,02} + \frac{4,0039 \cdot L}{2 \cdot \pi \cdot L} \cdot \frac{\ln 12 / 10}{43} + \frac{1}{50 \cdot 0,53}} = 16,91 W / m^2 \cdot ^\circ C$$

y volviendo a sustituir:

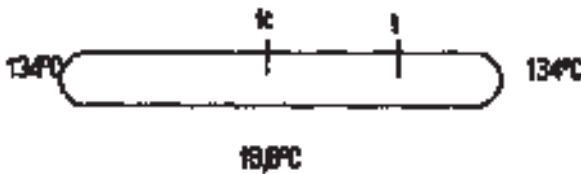
$$\frac{\dot{Q}}{L} = 16,91 \cdot 4,0039 \cdot (80 - 20) = 4062,35 W / m$$

n.º 24

Una varilla de cobre puro, de 45,2 cm de longitud y 4,15 mm de diámetro, se calienta por sus dos extremos, de modo que éstos permanezcan a 134°C. La temperatura ambiente es de 18,6°C y el coeficiente de transmisión superficial es de 25,3 W/m²·K.

Una vez alcanzado el régimen estacionario, determinar:

- 1) Temperatura en el punto medio de la varilla y en un punto situado a una distancia del extremo igual a la quinta parte de la longitud total.
- 2) Flujo de calor disipado desde la varilla hacia el aire ambiente.

SOLUCIÓN:

El problema puede asimilarse a dos espigas cilíndricas con temperatura en la base dada y flujo de calor nulo en el extremo y de longitud la mitad de la varilla, es decir: 22,6 cm.

1 a) Se sabe que:

$$C = \pi \cdot D, \quad A = \frac{\pi \cdot D^2}{4}, \quad S = C \cdot x$$

$$\beta^2 = \frac{h \cdot L^2 \cdot C}{k \cdot A} = \frac{h \cdot L^2}{k} \cdot \frac{\pi \cdot D}{\frac{\pi \cdot D^2}{4}} = \frac{4 \cdot h \cdot L^2}{k \cdot D}$$

de donde: $\beta = 1,8$

En fig. 4.5 con:

$$\left. \begin{array}{l} X = \frac{x}{L} = 0 \\ \beta = 1,8 \end{array} \right\} \frac{\theta_1}{\theta} = 0,32$$

$$0,32 = \frac{t_c - t_\infty}{t_0 - t_\infty}; 0,32 = \frac{t_c - 18,6}{134 - 18,6}$$

$$t_{\text{centro}} = 5,55^\circ\text{C}$$

1 b) En fig. 4.5:

$$\left. \begin{aligned} X &= \frac{x}{L} = \frac{4/5L}{2L} = 0,4 \\ \beta &= 1,8 \end{aligned} \right\} \frac{\theta_1}{\theta} = 0,6$$

$$0,6 = \frac{t - 18,6}{134 - 18,6}; t = 87,8^\circ\text{C}$$

2) En fig. 4.6 con:

$$\beta = 1,8, \text{ se obtiene: } \chi_m = 0,53$$

$$\dot{Q} = \dot{Q}_M \cdot \chi_{un} = C \cdot L \cdot h \cdot (t_0 - t_\infty) \cdot \chi_{un}$$

$$\dot{Q} = \pi \cdot D \cdot L \cdot h \cdot (t_0 - t_\infty) \cdot \chi_{un}$$

$$\dot{Q}_T = 2 \cdot \pi \cdot D \cdot L \cdot h \cdot (t_0 - t_\infty) \cdot \chi_{un}$$

Sustituyendo quedará:

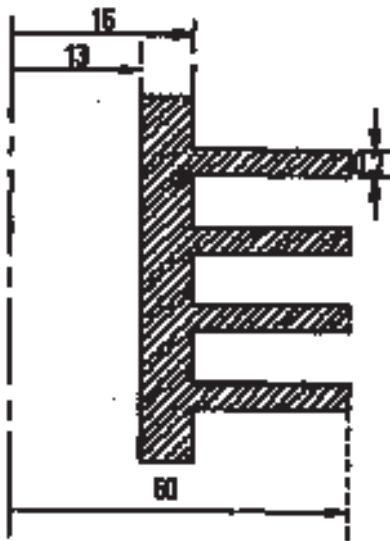
$$\dot{Q}_T = 2 \cdot \pi \cdot 0,00415 \cdot 0,226 \cdot 25,3 \cdot (134 - 18,6) \cdot 0,53$$

$$\dot{Q}_T = 9,11 \text{ W}$$

n.º 25

Se quiere construir un radiador para enfriar aceite SAE-50, que se encuentra a 100°C y para ello se dispone de tubo de bronce de aluminio de 30/26 mm de diámetro, así como de aletas anulares del mismo material, con un radio extremo de 60 mm y un espesor de 0,2mm.

Sabiendo que la velocidad del aceite por el interior del tubo será de 1,8 m/s, que el fluido exterior será aire a 20°C, que el coeficiente de película exterior (aire-bronce) vale 220 W/m²·°C, calcular el n.º de aletas necesario para disipar 2.800 W/m de tubo aleteado.

SOLUCIÓN:

Datos aceite a 100°C:

$$\rho = 840 \text{ kg/m}^3$$

$$c_p = 2219 \text{ J/m}^3\cdot\text{K}$$

$$k = 0,137 \text{ W/m}\cdot\text{K}$$

$$\mu = 17,1 \cdot 10^{-3} \text{ kg/m}\cdot\text{s} \quad \text{reg. turbulento}$$

$$\text{Pr} = 276$$

$$\text{Re} = \frac{v \cdot d \cdot \rho}{\mu} = \frac{1,8 \cdot 0,026 \cdot 840}{17,1 \cdot 10^{-3}} = 2652,63$$

régimen turbulento

$$[8.45]: \text{Nu} = 0,023 \cdot \text{Re}^{0,8} \cdot \text{Pr}^{0,3} = 68,06$$

$$h_i = \frac{68,06 \cdot 0,137}{0,03} = 310,8 \text{ W/m}^2 \cdot ^\circ\text{C}$$

$$\frac{\dot{Q}}{L} = \frac{2 \cdot \pi \cdot (t_i - t_\infty)}{\frac{1}{r_i \cdot h_i} + \frac{\ln r_0 / r_i}{k} + \frac{1}{[(r_1^2 - r_0^2)n + r_0(1 - n \cdot \omega)] h_e \cdot \chi_{an}}}$$

Para conocer el valor de χ_{an} , se usa la fig. 4.14:

$$\left. \begin{aligned} R_0 &= \frac{r_0}{r_1} = \frac{15}{60} = 0,26 \\ \beta &= \sqrt[2]{\frac{2 \cdot 220 \cdot 0,06^2}{83 \cdot 0,0002}} = 9,7 \end{aligned} \right\} \chi_{an} = 0,06$$

Sustituyendo tenemos:

$$2800 = \frac{2 \cdot \pi \cdot (100 - 20)}{\frac{1}{0,013 \cdot 310,8} + \frac{\ln 15/13}{83} + \frac{1}{[(0,06^2 - 0,015^2) \cdot n + 0,015 \cdot (1 - 0,0002 \cdot n)] \cdot 220 \cdot 0,06}}$$

de donde: $n = 289,1$; 290 aletas/m

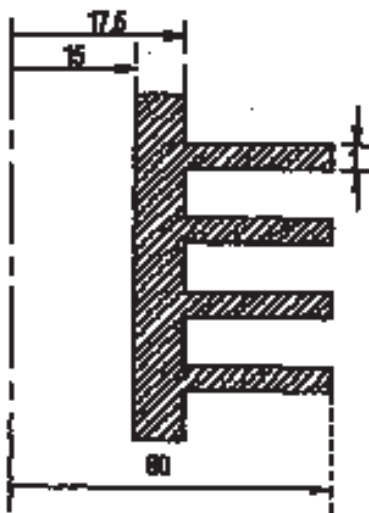
n.º 26

Se pretende dotar de calefacción a una nave industrial en la que se dispone de agua caliente a 80°C , empleando para ello, tubo de 35/30 mm de acero al 1% de C, con aletas anulares del mismo material, de radio extremo 60 mm y 1 mm de espesor.

Considerando que los coeficientes de película interior y exterior son respectivamente 1200 y $12 \text{ W/m}^2 \cdot ^{\circ}\text{C}$. Se quiere saber:

- 1) ¿Qué n.º de aletas será necesario emplear para disipar 1200 W/m en el tubo aleteado?
- 2) Efectividad de la aleta.
- 3) Proporción de calor cedido por tubos y aletas.
- 4) Temperatura en los puntos situados a $1/3$ y $2/3$ entre base y extremo de la aleta.

La temperatura interior de la nave es de 20°C .

SOLUCIÓN:

Usaremos la expresión:

$$\frac{\dot{Q}}{L} = \frac{2 \cdot \pi \cdot (t_i - t_{\infty})}{\frac{1}{r_i \cdot h_i} + \frac{\ln r_0 / r_i}{k} + \frac{1}{[(r_1^2 - r_0^2)n + r_0(1 - n \cdot \omega)] h_e \cdot \chi_{an}}}$$

En primer lugar necesitamos hallar el valor de χ_{anr} en fig.4.14:

$$\left. \begin{aligned} R_0 &= \frac{r_0}{r_1} = \frac{17,5}{60} = 0,29 \\ \beta &= \sqrt[2]{\frac{2 \cdot h_e \cdot r_1^2}{k \cdot \omega}} = \sqrt[2]{\frac{2 \cdot 12 \cdot 0,06^2}{43 \cdot 0,001}} = 1,41 \end{aligned} \right\} \chi_{an} = 0,58$$

Sustituyendo arriba:

$$1200 = \frac{2 \cdot \pi \cdot (80 - 20)}{\frac{1}{0,015 \cdot 1200} + \frac{\ln 17,5/15}{43} + \frac{1}{[(0,06^2 - 0,0175^2) \cdot n + 0,0175 \cdot (1 - 0,001 \cdot n)] \cdot 12 \cdot 0,58}}$$

De donde operando: $n = 172,2$; 173 aletas/m

3)

$$\left(\frac{\dot{Q}}{L}\right)_{\sin} = \frac{2 \cdot \pi \cdot (80 - 20)}{\frac{1}{0,015 \cdot 1200} + \frac{\ln 17,5/15}{43} + \frac{1}{0,0175 \cdot 12}}$$

$$\left(\frac{\dot{Q}}{L}\right)_{\sin} = 78,197 \text{ W / m}$$

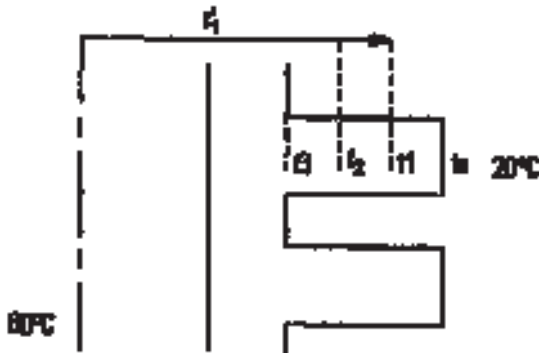
$$\left(\frac{\dot{Q}}{L}\right)_{\text{tuboaleteado}} = 1200 \text{ W / m}$$

$$\left(\frac{\dot{Q}}{L}\right)_{\text{con}} = 1200 - 78,197 = 1121,8 \text{ W / m}$$

Si	1200 W/m	_____	100%	
	1121,8 W/m	_____	x	x = 93,48% (aletas)

$$100 - 93,48 = 6,51 \% \text{ (sin aletas)}$$

4) siendo t_0 la temperatura en el extremo de la aleta, t_1 la temperatura a $1/3$ del extremo, t_2 la temperatura a $2/3$ del extremo y t_3 la temperatura en la base (que suponemos es igual a 60°C), para hallar la primera, usaremos la fig. 4.13:



$$\left. \begin{array}{l} R_0 = \frac{r_0}{r_1} = 0,29 \\ \beta = 1,41 \end{array} \right\} \frac{\theta_1}{\theta} = 0,59$$

$$\frac{t_0 - t_\infty}{t_3 - t_\infty} = 0,59; \quad 0,59 = \frac{t_0 - 20}{60 - 20} \quad t_0 = 43,6^\circ\text{C}$$

suponemos una t_s de 60°C :

$$r_0' = 17,5 + \frac{60 - 17,5}{3} = 31,66 \text{ mm}$$

Para hallar t_1 (temperatura a 1/3 del extremo) en fig. 4.13:

$$\left. \begin{array}{l} R_0 = \frac{0,03166}{0,06} = 0,52 \\ \beta = 1,41 \end{array} \right\} \frac{\theta_1}{\theta} = 0,76$$

$$0,76 = \frac{43,6 - 20}{t_1 - 20}$$

de donde: $t_1 = 51,05^\circ\text{C}$

Para hallar t_2 (temperatura a 2/3 del extremo):

$$r_0'' = 17,5 + \frac{(60 - 17,5) \cdot 2}{3} = 45,83 \text{ mm}$$

$$\left. \begin{array}{l} R_0 = \frac{0,04583}{0,06} = 0,76 \\ \beta = 1,41 \end{array} \right\} \frac{\theta_1}{\theta} = 0,93$$

$$0,93 = \frac{51,05 - 20}{t_2 - 20} \quad t_2 = 53,38^\circ\text{C}$$

Se pretende construir un radiador para calentamiento de aire, empleando tubo de Cu puro de 16/12 mm, con aletas anulares de Al. de 30 mm de radio extremo y 0,5 mm de espesor, espaciadas 2 mm.

Sabiendo que por el interior del tubo circulará agua a temperatura uniforme de 60°C , con velocidad de 1 m/s , que la temperatura del aire exterior deberá ser de 20°C y que el coeficiente de transmisión superficial exterior vale $23\text{ W/m}^2\cdot^{\circ}\text{C}$, determinar el flujo de calor disipado por metro de tubería aleteada.

N.º de aletas: 1 aleta _____ 0,002 m
x _____ 1 m x = 500 aletas/m

$$\begin{aligned}c_p &= 4,186 \text{ kJ/kg}\cdot^\circ\text{C} \\ \rho &= 983,1 \text{ kg/m}^3 \\ \mu &= 0,4668 \cdot 10^{-3} \text{ kg/m}\cdot\text{s} \\ k &= 0,6507 \text{ W/m}\cdot^\circ\text{C} \\ \text{Pr} &= 3\end{aligned}$$

$$Re = \frac{v \cdot d \cdot \rho}{\mu} = \frac{1 \cdot 0,012 \cdot 983,1}{0,4668 \cdot 10^{-3}} = 25272,49$$

régimen turbulento

según [8.45]: $Nu = 0,023 \cdot Re^{0,8} \cdot Pr^{0,3} = 106,41$

$$h_i = \frac{106,41 \cdot 0,6507}{0,012} = 5770,08 \text{ W / m}^2 \cdot ^\circ\text{C}$$

en fig. 4.14:

$$\left. \begin{aligned} \beta &= \sqrt{\frac{2 \cdot h_e \cdot r_1^2}{k \cdot \omega}} = \sqrt{\frac{2 \cdot 23 \cdot 0,03^2}{236 \cdot 0,0005}} = 0,59 \\ R_0 &= \frac{r_0}{r_1} = \frac{8}{30} = 0,86 \end{aligned} \right\} \chi_{an} = 0,87$$

sustituiremos estos valores en:

$$\frac{\dot{Q}}{L} = \frac{2 \cdot \pi \cdot (t_i - t_\infty)}{\frac{1}{r_i \cdot h_i} + \frac{\ln r_0 / r_i}{k} + \frac{1}{[(r_1^2 - r_0^2)n + r_0(1 - n \cdot \omega)] h_e \cdot \chi_{an}}}$$

$$\frac{\dot{Q}}{L} = \frac{2 \cdot \pi \cdot (60 - 20)}{\frac{1}{0,006 \cdot 5770,08} + \frac{\ln 8 / 6}{399} + \frac{1}{[(0,03^2 - 0,008^2)500 + 0,008(1 - 500 \cdot 0,0005)]23 \cdot 0,87}}$$

$$\frac{\dot{Q}}{L} = 1705,98 \text{ W / m}$$