



問題5-1

拡大管(Diffuser)の中を20(°C)の水が、10(kg/s)の割合で流れている。管の内径は、入り口断面で3.0(cm)、出口断面で9.0(cm)である。摩擦のない流れとして、出入り口での静圧上昇を計算しなさい。

ただし、ベルヌーイの法則

$$P_1 + \frac{1}{2} \rho u_1^2 = P_2 + \frac{1}{2} \rho u_2^2$$

が成り立つとし、水の密度を1000(kg/m³)する。

ベルヌーイの法則：
$$P_1 + \frac{1}{2} \rho u_1^2 = P_2 + \frac{1}{2} \rho u_2^2$$

解法の方針5-1

出入り口での静圧上昇は、ベルヌーイの法則より

$$P_2 - P_1 = \frac{1}{2} \rho u_1^2 - \frac{1}{2} \rho u_2^2 = \frac{\rho}{2} (u_1^2 - u_2^2)$$

出入り口での速度は、質量速度を、 $G(\text{kg} / \text{s})$ とすると、

連続の式

$$\boxed{G = \rho A_1 u_1 = \rho A_2 u_2} \quad \text{より} \quad u_1 = \frac{G}{\rho A_1}, \quad u_2 = \frac{G}{\rho A_2}$$

また $A_1 = \frac{\pi d_1^2}{4}$, $A_2 = \frac{\pi d_2^2}{4}$ であるから、

$$P_2 - P_1 = \frac{\rho}{2} (u_1^2 - u_2^2) = \frac{\rho}{2} \left\{ \left(\frac{G}{\rho A_1} \right)^2 - \left(\frac{G}{\rho A_2} \right)^2 \right\} =$$



問題5-2

内径1 cmの円管に油が、流量0.14 kg/sで流れている。油は、入口より一様な速度で流入するものとし、速度助走区間を求めよ。さらに、管摩擦係数 λ_f を用い、十分に発達した流れの区間における管軸1 m当たりの圧力損失を求めよ。なお、油はニュートン流体とし、密度 $\rho=860$ kg/m³、粘度 $\mu=0.0172$ Pa·sとする。なお、速度助走区間は以下の式で記述できる。

$$L_u/d \approx 0.05Re_d : \text{層流}(Re_d \leq 2300) \quad L_u/d \approx 10 : \text{乱流}(Re_d > 2300)$$

また、管摩擦係数 λ_f は以下の式で記述できる。

$$\lambda_f = \frac{64}{Re_d} : \text{層流}(Re_d \leq 2300) \quad \lambda_f = 0.3164Re_d^{-1/4} : \text{乱流}(Re_d > 2300)$$

また、長さ l [m]当たりの圧力損失は以下で表される。

$$\Delta p = \lambda_f \frac{l}{d} \frac{1}{2} \rho u^2$$



問題5-3

27°Cで1atm($=1.0132 \times 10^5 \text{Pa}$)の空気が平板に沿って2m/sの流速で流れている。平板の前縁からの距離が20cmにおける境界層厚さを計算せよ。ただし、空気のガス定数は287J/kgKであり、27°Cにおける粘性係数は $1.98 \times 10^{-5} \text{kg/ms}$ である。



解法の方針5-3

空気の密度は

$$\rho = \frac{p}{RT} =$$

であるから、レイノルズ数は、

$$Re_x = \frac{\rho u_\infty x}{\mu} =$$

無次元境界層厚さは、

$$\frac{\delta}{x} = \frac{4.64}{\sqrt{Re_x}} =$$

であるから、よって、境界層厚さは、

$$\delta = \frac{4.64x}{\sqrt{Re_x}} =$$



問題5-4

問題5-3の流れにおいて、平板が全面にわたって60°Cに加熱されているとする。このとき、平板前縁から20cmまでの間の長さにおいて奪われる熱量を求めよ。ただし、奥行きz方向については単位厚みを考えよ。

ただし、以下の値を使用してよい。

$$\nu = 17.36 \times 10^{-6} (m^2 / s)$$

$$k = 0.02749 (W / m \cdot K)$$

$$Pr = 0.7$$

$$C_p = 1.006 (kJ / kg \cdot K)$$



解法の方針5-4

いま、レイノルズ数、ヌッセルト数は、

$$Re = \frac{u_{\infty} x}{\nu} =$$

$$Nu_x = \frac{h_x x}{k} = 0.332 Re^{1/2} Pr^{1/3} =$$

であるから、熱伝達率は

$$h_x = Nu_x \frac{k}{x} =$$

ここで、平均熱伝達率は、この2倍であるから、

$$\bar{h} = 2 \times h_x =$$

よって 奪われる全熱量は、

$$Q = \bar{h} A (T_w - T_{\infty}) =$$



問題5-5

単位体積当たりの発熱量が Q の熱源が一様に分布した厚さ L の平板がある。片面は断熱されており、もう一方の面は、温度 T_1 の流体と熱交換している。この流体と板壁面との熱伝達率を h とすると、板内部の温度分布を記述する式を求めなさい。ただし、この平板の熱伝導率を k とする。



問題5-6

単位体積当たり発熱する熱量が、 $0.35[\text{MW}/\text{m}^3]$ の平板壁がある。片面は断熱されているが、もう一方の面は、 $93[^\circ\text{C}]$ の流体と熱交換している。流体と壁との間の熱伝達率を $570[\text{W}/\text{m}^2\cdot\text{K}]$ 、平板壁の熱伝導率を $21[\text{W}/\text{m}\cdot\text{K}]$ 、平板壁の厚さを $7.5[\text{cm}]$ とし、壁内部の最高温度を計算しなさい。



問題5-7

200Aの電流が、長さが1m、直径3.0mmのステンレス鋼製針金中を流れる。ステンレス鋼線は、110°Cの液体に浸されており、熱伝達率は、4[kW/m²/K]とする。ステンレス鋼線の中心温度を求めなさい。ただし、ステンレス製の針金の熱伝導率を $k=19$ [W/m·K]とし、鋼の比抵抗を70[$\mu\Omega\cdot\text{cm}$]とする。

解法の方針5-7

導線の抵抗は、

$$R = \rho \frac{L}{\pi r^2} =$$

導線内で発生する熱量は、対流熱伝達によって液体中に持ち去られるから

$$P = I^2 R = q = hA(T_w - T_\infty)$$

鋼線の表面温度は、次式となる。

$$T_w = T_\infty + \frac{I^2 R}{hA} =$$

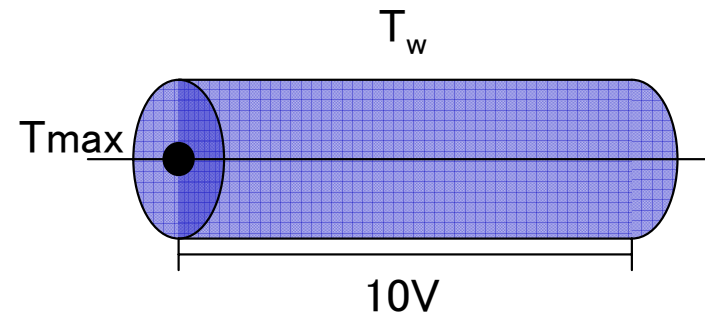
また、単位体積当たりの発熱量は

$$\dot{q} = \frac{P}{V} = \frac{P}{\pi r^2 L} =$$

であるから、熱伝導方程式の解より、中心温度 T_{\max} は

$$T(r) = T_{\max} - \frac{\dot{q}}{4k} r^2$$

$$\therefore T_{\max} = \frac{r^2 \dot{q}}{4k} + T_w =$$



[記号表]

単位体積当たりの発熱量 : $\dot{q} = P / V$

電力 : $P = IE = I^2 R = \frac{E^2}{R}$

電圧 : E

体積 : $V = \pi r^2 L$

抵抗 : $R = \rho \frac{L^2}{\pi r^2}$

長さ : L

半径 : r

表面積 : $A = 2\pi rL$

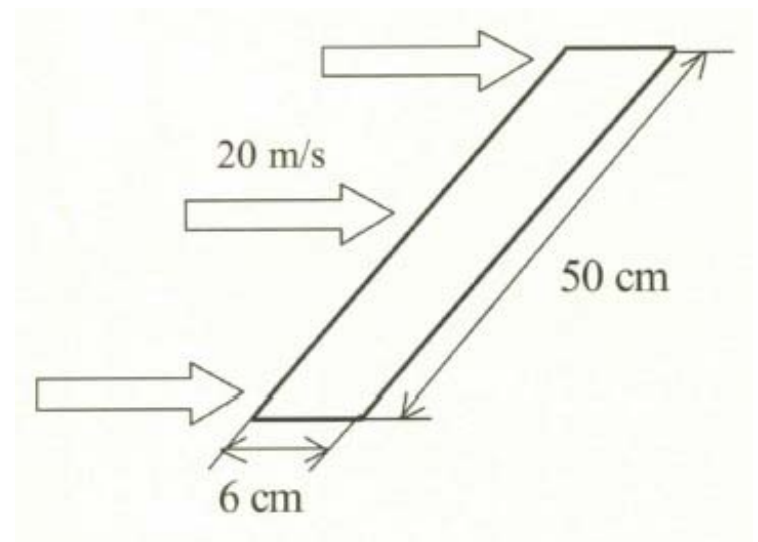
周囲流体温度 : T_∞

壁温度 : T_w

中心温度 : T_{\max}

問題5-8

図に示すように、長さ6 cmで幅50 cmの平板上を温度20 °Cの空気が速度20 m/sで流れている。平板表面が一様な温度60 °Cに保たれる時、その表面(片面)からの単位幅当たりの放熱量はいくらか。ただし、40 °Cにおける空気の動粘度を $1.70 \times 10^{-5} \text{ m}^2/\text{s}$ 、熱伝導率を $0.0272 \text{ W}/(\text{m}\cdot\text{K})$ 、プラントル数 $Pr=0.711$ とし、熱伝達率には平均熱伝達率 \bar{h} を用いること。



回答5-1

$$\text{ベルヌーイの法則:} \\ P_1 + \frac{1}{2} \rho u_1^2 = P_2 + \frac{1}{2} \rho u_2^2$$

出入り口での静圧上昇は、ベルヌーイの法則より

$$P_2 - P_1 = \frac{1}{2} \rho u_1^2 - \frac{1}{2} \rho u_2^2 = \frac{\rho}{2} (u_1^2 - u_2^2)$$

出入り口での速度は、質量速度を、 $G(\text{kg} / \text{s})$ とすると、

$$G = \rho A_1 u_1 = \rho A_2 u_2 \quad \text{より} \quad u_1 = \frac{G}{\rho A_1}, \quad u_2 = \frac{G}{\rho A_2}$$

また $A_1 = \frac{\pi d_1^2}{4}$, $A_2 = \frac{\pi d_2^2}{4}$ であるから、

$$P_2 - P_1 = \frac{\rho}{2} (u_1^2 - u_2^2) = \frac{\rho}{2} \left\{ \left(\frac{G}{\rho A_1} \right)^2 - \left(\frac{G}{\rho A_2} \right)^2 \right\} = \frac{G^2}{2\rho} \left(\frac{1}{A_1^2} - \frac{1}{A_2^2} \right)$$

$$= \frac{8G^2}{\rho\pi^2} \left(\frac{1}{d_1^4} - \frac{1}{d_2^4} \right) = \frac{8(10)^2}{(1000)(3.14)^2} \left(\frac{1}{(0.03)^4} - \frac{1}{(0.09)^4} \right)$$

$$= 0.81 \times 10^7 \times \left(\frac{1}{81} - \frac{1}{6561} \right) = 0.099 \times 10^6 (\text{Pa}) = 0.099 (\text{MPa})$$



回答5-2

管内平均速度 u_B は、
$$u_B = \frac{4\dot{m}}{\rho\pi d^2} = \frac{4 \times 0.14}{860 \times 3.14 \times 0.01^2} = 2.07 \text{ m/s}$$

なので、この流速よりレイノルズ数は、

$$Re_d = \frac{\rho u_B d}{\mu} = \frac{860 \times 2.07 \times 0.01}{0.0172} = 1035 < 2300$$

となり、流れは層流である。よって助走区間は、

$$L_u \approx 0.05 Re_d d = 0.05 \times 1035 \times 0.01 = 0.52 \text{ m}$$

である。管摩擦係数 λ_f は $\lambda_f = \frac{64}{Re_d} = 0.0618$ であることから、

管1 m当たりの圧力損失は、

$$\Delta p = \lambda_f \frac{l}{d} \frac{1}{2} \rho u_B^2 = 0.0618 \times \frac{860 \times 2.07^2}{2 \times 0.01} \times 1 = 1.14 \times 10^4 \text{ Pa}$$

回答5-3

空気の密度は

$$\rho = \frac{p}{RT} = \frac{1.0132 \times 10^5}{(287)(300)} = 1.177 (\text{kg} / \text{m}^3)$$

であるから、レイノルズ数は、

$$\text{Re} = \frac{(1.177)(2.0)(0.2)}{1.98 \times 10^{-5}} = 23770$$

$$\text{Re}_x = \frac{\rho u_\infty x}{\mu}$$

ここで、境界層厚さは、

$$\frac{\delta}{x} = \frac{4.64}{\sqrt{\text{Re}_x}}$$

であるから、

$$\delta = \frac{4.64x}{\sqrt{\text{Re}_x}} = \frac{(4.64)(0.2)}{(23770)^{1/2}} = 0.00602 (\text{m})$$

回答5-4

物性値を、膜温度に対して見積もると(別添の表参照)

$$T_f = \frac{27 + 60}{2} = 43.5(^{\circ}\text{C}) = 316.5(\text{K})$$

別添の表より $\nu = 17.36 \times 10^{-6} (\text{m}^2 / \text{s})$

$$k = 0.02749 (\text{W} / \text{m} \cdot \text{K})$$

$$Pr = 0.7$$

$$C_p = 1.006 (\text{kJ} / \text{kg} \cdot \text{K})$$

従って、レイノルズ数、ヌッセルト数は、

$$Re = \frac{u_{\infty} x}{\nu} = \frac{(2.0)(0.2)}{17.36 \times 10^{-6}} = 23041$$

$$\begin{aligned} Nu_x &= \frac{h_x x}{k} = 0.332 Re^{1/2} Pr^{1/3} \\ &= (0.332)(23041)^{1/2} (0.7)^{1/3} = 44.74 \end{aligned}$$



回答5-4(続き)

熱伝達率は

$$h_x = Nu_x \frac{k}{x} = \frac{(44.74)(0.02749)}{0.2} = 6.15(\text{W} / \text{m}^2 \cdot \text{K})$$

平均熱伝達率は、この2倍であるから、

$$\bar{h} = 2 \times 6.15 = 12.3(\text{W} / \text{m}^2 \cdot \text{K})$$

総熱流束は、

$$\begin{aligned} q &= \bar{h}A(T_w - T_\infty) = (12.3)(0.2 \times 1.0)(60 - 27) \\ &= 81.18(\text{W}) \end{aligned}$$

回答5-5

直行座標系における温度分布を支配する
1次元定常熱伝導方程式は、

$$\frac{d^2T}{dx^2} + \frac{Q}{k} = 0$$

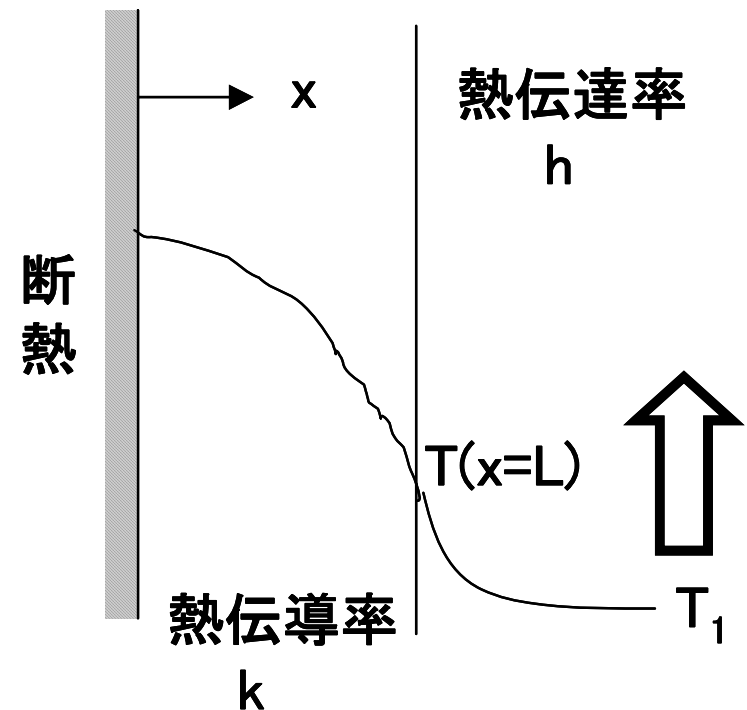
であるから、これを以下の境界条件のもとで解けば、

$$x = 0 \quad : \quad \frac{dT}{dx} = 0$$

$$x = L \quad : \quad Q \cdot L = h \cdot (T - T_1)$$

一次元温度分布は、以下の式として得られる。

$$T - T_1 = \frac{Q}{2k} (L^2 - x^2) + \frac{QL}{h}$$



回答5-6

直行座標系における1次元定常熱伝導方程式を境界条件

$$x = 0 \quad : \quad \frac{dT}{dx} = 0$$

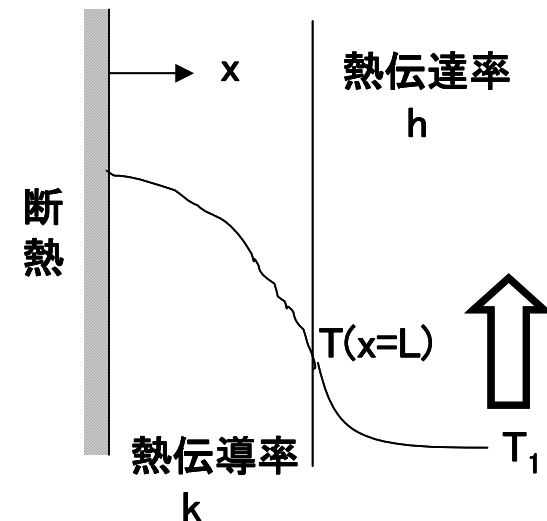
$$x = L \quad : \quad \frac{dT}{dx} = -\frac{h}{k}(T - T_\infty)$$

のもとで解けば

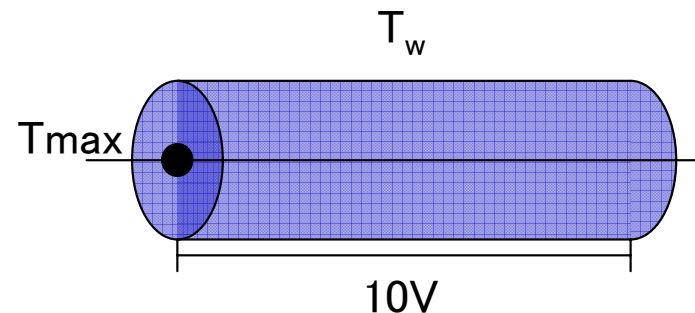
$$T - T_\infty = \frac{q}{2k}(L^2 - x^2) + \frac{qL}{h}$$

となる。最高温度は $x=0$ の温度であることは明らかだから、

$$\begin{aligned} T_{max} &= T_\infty + \frac{QL^2}{2k} + \frac{QL}{h} \\ &= 93 + \frac{(0.35 \times 10^6)(0.075)^2}{(2)(21)} + \frac{(0.35 \times 10^6)(0.075)}{(570)} \\ &= 93 + 46.875 + 46.05 \\ &= 185.9[^\circ\text{C}] \end{aligned}$$



回答5-7



導線の抵抗は、

$$R = \rho \frac{L}{\pi r^2} = (70 \times 10^{-8}) \frac{1}{3.14 \times (1.5 \times 10^{-3})^2} = 0.099 [\Omega]$$

導線内で発生する熱量は、対流熱伝達によって液体中に持ち去られるから

$$P = I^2 R = q = hA(T_w - T_\infty)$$

よって、鋼線の表面温度は、次式となる。

$$T_w = T_\infty + \frac{I^2 R}{hA}$$

$$= 110 + \frac{200^2 \times 0.099}{4 \times 10^3 \times (2 \times 3.14 \times 1.5 \times 10^{-3} \times 1)} = 215.1 [^\circ\text{C}]$$

また、単位体積当たりの発熱量は

$$\dot{q} = \frac{P}{V} = \frac{P}{\pi r^2 L} = \frac{200^2 \times 0.099}{3.14 \times (1.5 \times 10^{-3})^2 \times 1}$$

$$= 560 \times 10^6 [W / m^3] = 560 [MW / m^3]$$

であるから、熱伝導方程式の解より、中心温度 T_{max} は

$$T(r) = T_{max} - \frac{\dot{q}}{4k} r^2$$

$$\therefore T_{max} = \frac{r^2 \dot{q}}{4k} + T_w = \frac{(1.5 \times 10^{-3})^2 \times 560 \times 10^6}{4 \times 19} + 215 = 231.6 [^\circ\text{C}]$$

[記号表]

単位体積当たりの発熱量： $\dot{q} = P / V$

電力： $P = IE = I^2 R = \frac{E^2}{R}$

電圧： E

体積： $V = \pi r^2 L$

抵抗： $R = \rho \frac{L}{\pi r^2}$

長さ： L

半径： r

表面積： $A = 2\pi r L$

周囲流体温度： T_∞

壁温度： T_w

中心温度： T_{max}



回答5-8

膜温度 $(75 + 15)/2 = 45^\circ\text{C}$ におけるレイノルズ数は

$$Re_L = \frac{uL}{\nu} = \frac{20 \times 0.06}{1.70 \times 10^{-5}} = 7.06 \times 10^4$$

となる。平均熱伝達率は、

$$\begin{aligned} \bar{h} &= 2 \times 0.332 Re^{1/2} Pr^{1/3} \frac{k}{L} = 0.664 \times (7.06 \times 10^4)^{1/2} \times 0.711^{1/3} \times \frac{0.0272}{0.06} \\ &= 71.4 \text{ W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K}) \end{aligned}$$

よって、放熱量 Q は、

$$Q = \bar{h}A(T_{\text{wall}} - T_{\text{air}}) = 71.4 \times (0.06 \times 0.5) \times (60 - 20) = 85.7 \text{ W}$$