

## 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/m<sup>3</sup>)する。

## 解法の方針5-1

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、

連続の式

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

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

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

## 回答5-1

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、

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

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

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

## 問題5-2

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5-2

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、

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


## 回答5-2

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、

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

## 問題5-3

問題5-2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5-3

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、

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

## 回答5-3

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5-3(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、

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

## 問題5-4

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。

## 回答5-4

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、

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

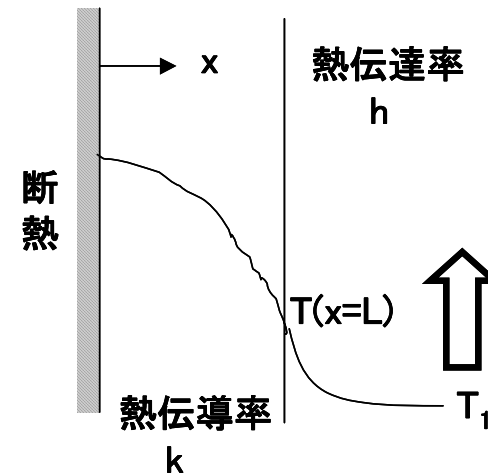
であるから、これを以下の境界条件のもとで解けば、

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

$$x = L \quad : \quad \frac{dT}{dx} = -\frac{h}{k}(T - T_1)$$

一次元温度分布は、以下の式として得られる。

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



## 問題5-5

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。

## 回答5-5

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

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

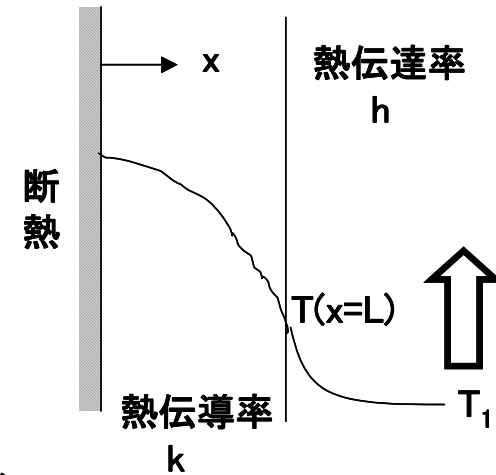
$$x = L \quad : \quad \frac{dT}{dx} = -\frac{h}{k}(T - T_\infty)$$

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、

$$\begin{aligned} T_{\max} &= T_\infty + \frac{qL^2}{2k} \left( 1 - \frac{1}{hL/k} \right) \\ &= 93 + \frac{(0.35 \times 10^6)(0.075)^2}{(2)(21)} \left( 1 - \frac{21}{(570)(0.075)} \right) \\ &= 116.8[^\circ\text{C}] \end{aligned}$$



## 問題5-6

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/m<sup>2</sup>/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5-6

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。

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

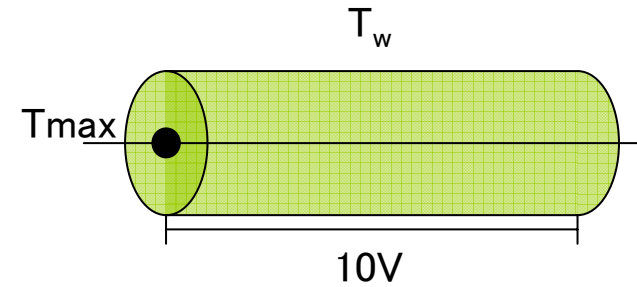
また、単位体積当たりの発熱量は

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

であるから、熱伝導方程式の解より、中心温度 $T_{max}$ は

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

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



[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 :  $r$

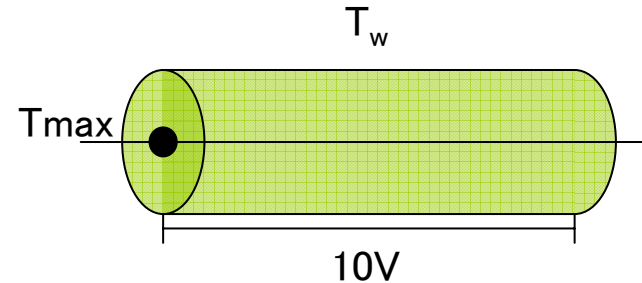
表面積 :  $A = 2\pi r L$

周囲流体温度 :  $T_\infty$

壁温度 :  $T_w$

中心温度 :  $T_{max}$

## 回答5-6



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

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

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

であるから、熱伝導方程式の解より、中心温度  $T_{\max}$  は

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

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

[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：  $T_\infty$

壁温度：  $T_w$

中心温度：  $T_{\max}$