

演習問題7の解答

問題7.1 の解答

$x = \frac{1}{2}l$ で対称であるから

$$R_A = R_B = \frac{P}{2}, \quad M_A = M_B$$

$0 < x < l/2$ で x の位置での曲げモーメント M は

$$M = M_A - \frac{1}{2}Px$$

たわみ式は

$$\begin{aligned} \frac{d^2v}{dx^2} &= -\frac{1}{EI} \left(M_A - \frac{1}{2}Px \right) \\ \frac{dv}{dx} &= -\frac{1}{EI} \left(-\frac{1}{4}Px^2 + M_Ax + C_1 \right) \\ v &= -\frac{1}{EI} \left(-\frac{1}{12}Px^3 + \frac{1}{2}M_Ax^2 + C_1x + C_2 \right) \end{aligned}$$

ここで、 $x=0$ で、 $\frac{dv}{dx}=0$ より、 $C_1=C_2=0$ 、また、 $x=\frac{1}{2}l$ で、 $\frac{dv}{dx}=0$ より

$$-\frac{1}{16}Pl^2 + \frac{1}{2}M_A l = 0, \quad M_A = M_B = \frac{1}{8}Pl$$

よって、 $\frac{dv}{dx}=0$ でたわみが最大であり、その値 v_{\max} は

$$v_{\max} = -\frac{Pl^3}{192EI}$$

となる。最大たわみは、単純支持はりが中央に集荷重をうける場合の $1/4$ となっている。

問題7.2 の解答

はり全体のつり合いから

$$\begin{aligned} R_A + R_B &= P \\ R_A l + M_B - Pl_2 &= 0 \end{aligned}$$

この不静定はりの問題を図(a)、(b)のはりの重ね合わせの問題として解く。

(a)の場合の A 点のたわみ v_a は

$$v_a = \frac{R_A l^3}{3EI}$$

(b)の場合の A 点のたわみ v_b は

$$v_b = -\frac{P(3l-l_2)l_2^2}{6EI}$$

(a)と(b)の場合を重ね合わせたときの A 点のたわみは 0 であることから

$$v_a + v_b = 0, \quad R_A = \frac{Pl_2^2(3l-l_2)}{2l^3}$$

$$R_B = P - \frac{Pl_2^2(3l-l_2)}{2l^3} = \frac{P(2l^3 - 3ll_2^2 + l_2^3)}{2l^3}$$

また

$$M_B = Pl_2 - R_A l = \frac{Pl_2(2l^2 - 3ll_2 + l_2^2)}{2l^2} = \frac{Pl_1(l^2 - l_1^2)}{2l^2}$$

となる。これより、たわみ角、たわみを求めることができる。

問題7.3 の解答

支点 A, C のモーメントは

$$M_A = M_C = 0$$

である。図の連続はりに 3 モーメントの式を用い、また面積モーメント法を適用すると

$$2M_B(l_1 + l_2) = \frac{f_0 l_1^3}{4} + \frac{Pb}{l_2}(l_2^2 - b^2)$$

$$8M_B = \frac{60 \times 10^3 \times 2^3}{4} + \frac{50 \times 10^3 \times 0.5(2^2 - 0.5^2)}{2}$$

$$M_B = 20.9 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

はり AB の支点 B に関するモーメントのつり合いから

$$R_A l_1 - \frac{f_0 l_1^2}{2} + M_B = 0$$

$$R_A = \frac{1}{l_1} \left(\frac{f_0 l_1^2}{2} - M_B \right)$$

$$R_A = \frac{1}{2} \left(\frac{60 \times 10^3 \times 2^2}{2} - 20.9 \times 10^3 \right)$$

$$R_A = 50 \text{ kN}$$

となる。はり BC の支点 B に関するモーメントのつり合いから

$$R_C l_2 - (l_2 - b)P + M_B = 0$$

$$R_C = \frac{1}{l_2} \{ (l_2 - b)P - M_B \}$$

$$= \frac{1}{2} \{ 1.5 \times 50 \times 10^3 - 20.9 \times 10^3 \}$$

$$R_C = 27.1 \text{ kN}$$

y 方向の力のつり合いから

$$R_A + R_B + R_C = 60 \times 10^3 \times 2 + 50 \times 10^3 = 170 \times 10^3$$

$$R_B = (170 - 50 - 27.1) \times 10^3 = 92.9 \text{ kN}$$

答 $M_B = 20.9 \text{ kN} \cdot \text{m}$, $R_A = 50 \text{ kN}$, $R_B = 92.9 \text{ kN}$, $R_C = 27.1 \text{ kN}$,

問題7.4の解答

曲げモーメント M は

$$M = \frac{f_0 x^2}{2}$$

長方形断面の幅 b , 高さ h とすれば, 曲げ応力 σ は

$$\sigma = \frac{6M}{bh^2} = \frac{3f_0 x^2}{bh^2}$$

これが一定となるには, 幅 b を一定とすれば, $x^2/h^2 = \text{一定}$, 高さ h は三角形形状となる。

また, 高さ h を一定, すなわち幅 b は x^2 に比例した断面形状となる。

問題7.5 の解答

曲げモーメント M は

$$M = Px$$

断面二次モーメントは

$$I = \frac{b_0 h^3}{12}$$

曲げ応力 σ は

$$\sigma = \frac{6Px}{b_0 h^2}$$

また、固定端 $x=l$ の曲げ応力 σ_l は

$$\sigma_l = \frac{6Pl}{b_0 h_l^2}$$

$\sigma = \sigma_l$ から

$$h = h_l \sqrt{\frac{x}{l}}$$

はりの高さ h が放物線状に変化すると、等強度はりとなる。次に断面二次モーメントは、 l の位置の値を I_l とすれば、

$$I = \frac{b_0 h^3}{12} = \frac{b_0 h_l^3}{12} \left(\sqrt{\frac{x}{l}} \right)^3 = \frac{I_l x}{l} \sqrt{\frac{x}{l}}$$

はりのたわみの式は

$$\frac{d^2 v}{dx^2} = -\frac{Px l}{EI_l x} \sqrt{\frac{l}{x}} = -\frac{Pl^{\frac{3}{2}}}{EI_l \sqrt{x}}$$

$$\frac{dv}{dx} = -\frac{Pl^{\frac{3}{2}}}{EI_l} \left(2x^{\frac{1}{2}} + C_1 \right)$$

$$v = -\frac{Pl^{\frac{3}{2}}}{EI_l} \left(\frac{4}{3} x^{\frac{3}{2}} + C_1 x + C_2 \right)$$

$x=l$ で、 $dv/dx=v=0$ より

$$C_1 = -2\sqrt{l}, \quad C_2 = \frac{2}{3} l^{\frac{3}{2}}$$

$$v = -\frac{Pl^{\frac{3}{2}}}{EI_l} \left(\frac{4}{3} x^{\frac{3}{2}} - 2\sqrt{l}x + \frac{2}{3} l^{\frac{3}{2}} \right)$$

$x=0$ のときの最大たわみ v_{\max} は

$$v_{\max} = -\frac{12Pl^2}{Eb_0h_1^3} \times \frac{2}{3}l^2 = -\frac{8Pl^3}{Eb_0h_1^3}$$

となる。断面の幅 b_0 、高さ h_1 の一様な断面の場合のたわみは $-4Pl^3/Eb_0h_1^3$ であり、平等強さはりの場合は 2 倍となる。

問題7.6 の解答

はり上端から材料(1)、材料(2)それぞれの中立軸までの距離を y_1 , y_2 , はり全体の中立軸までの距離を h_1 とすると h_1 は

$$\begin{aligned} h_1 &= \frac{E_1y_1A_1 + E_2y_2A_2}{E_1A_1 + E_2A_2} \\ &= \frac{(70 \times 10^3 \text{ MPa})(5 \text{ mm})(1000 \text{ mm}^2) + (10 \times 10^3 \text{ MPa})(60 \text{ mm})(10000 \text{ mm}^2)}{(70 \times 10^3 \text{ MPa})(1000 \text{ mm}^2) + (10 \times 10^3 \text{ MPa})(10000 \text{ mm}^2)} \\ &= 37.4 \text{ mm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} h_1 &= 37.4 \text{ mm}, & h_2 &= 72.6 \text{ mm} \\ \bar{y}_1 &= 32.4 \text{ mm}, & \bar{y}_2 &= 22.6 \text{ mm} \end{aligned}$$

次に中立軸に関する断面二次モーメントは、平行軸の定理を用いて、

$$\begin{aligned} I_1 &= \frac{bt_1^3}{12} + A_1\bar{y}_1^2 \\ &= \frac{(100 \times 10^{-3} \text{ m})(10 \times 10^{-3} \text{ m})^3}{12} + (100 \times 10^{-3} \times 10 \times 10^{-3} \text{ m}^2) \times (32.4 \times 10^{-3} \text{ m})^2 \\ &= 1.058 \times 10^{-6} \text{ m}^4 \end{aligned}$$

同様に

$$\begin{aligned} I_2 &= 13.44 \times 10^{-6} \text{ m}^4, & I_Z &= I_1 + I_2 = 14.5 \times 10^{-6} \text{ m}^4 \\ \sum_{n=1}^2 E_n I_n &= E_1 I_1 + E_2 I_2 \\ &= 70 \times 10^9 \times 1.058 \times 10^{-6} + 10 \times 10^9 \times 13.44 \times 10^{-6} \\ &= 208.5 \text{ kN} \cdot \text{m}^2 \end{aligned}$$

したがって、曲げ応力は、それぞれの材料について

$$\sigma_i = \frac{E_i y}{\rho} = \frac{E_i M}{E_1 I_1 + E_2 I_2} y$$

が得られ

$$\begin{aligned}\sigma_1 &= \frac{(4 \text{ kN} \cdot \text{m})(70 \times 10^6 \text{ kN/m}^2)(37.4 \times 10^{-3} \text{ m})}{208.5 \text{ kN} \cdot \text{m}} \\ &= 50.2 \times 10^3 \text{ kN/m}^2 = 50.2 \text{ MPa} \\ \sigma_2 &= \frac{(4 \text{ kN} \cdot \text{m})(10 \times 10^6 \text{ kN/m}^2)(-72.6 \times 10^{-3} \text{ m})}{208.5 \text{ kN} \cdot \text{m}} \\ &= -13.9 \text{ MPa}\end{aligned}$$

問題7.7 の解答

図(a)に示すように部材 AB の中点 G に荷重 P が作用する単純支持はり AB の点 A, B における角度 θ_1 は

$$\theta_1 = \frac{Pl^2}{16EI}$$

となる。しかし、部材 AB 間には、図(b)に示すように逆向きに、曲げモーメント M が誘起し、AB 間に一様に分布する。このときの点 A, B における角度 θ_2 は

$$\theta_2 = \frac{Ml}{2EI}$$

となる。したがって部材 AB の点 A における角度 θ は

$$\theta = \theta_1 - \theta_2$$

となる。一方、部材 AC, BD 間には曲げモーメント M が誘起するので、部材 AC, BD 間における点 A, B の角度 θ_3 は

$$\theta_3 = \frac{Ml}{2EI}$$

となり、図(c)に示すように $\theta = \theta_3$ となる。したがって、

$$\frac{Pl^2}{16EI} - \frac{Ml}{2EI} = \frac{Ml}{2EI} \quad \therefore M = \frac{Pl}{16}$$

問題7.8の解答

長方形断面の図心 C_0 を通る y, z 軸に関する断面二次モーメント I_y, I_z は

$$I_y = \frac{hb^3}{12} = \frac{6 \cdot 4^3}{12} = 32 \text{ cm}^4, \quad I_z = \frac{bh^3}{12} = \frac{4 \cdot 6^3}{12} = 72 \text{ cm}^4$$

ここで、長方形断面は y, z 軸で対称であるので、 $I_{yz} = 0$ 、したがって、 Y, Z

軸に関する断面二次モーメント I_Y , I_Z , I_{YZ} は

$$\begin{aligned} I_Y &= \frac{1}{2}(I_y + I_z) + \frac{1}{2}(I_y - I_z)\cos 2\theta - I_{yz} \sin 2\theta \\ &= \frac{1}{2}(32 + 72) + \frac{1}{2}(32 - 72)\cos(2 \cdot 30^\circ) - 0 = 42.0 \text{ cm}^4 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} I_Z &= \frac{1}{2}(I_y + I_z) - \frac{1}{2}(I_y - I_z)\cos 2\theta + I_{yz} \sin 2\theta \\ &= \frac{1}{2}(32 + 72) - \frac{1}{2}(32 - 72)\cos(2 \cdot 30^\circ) + 0 = 62.0 \text{ cm}^4 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} I_{YZ} &= \frac{1}{2}(I_y - I_z)\sin 2\theta + I_{yz} \cos 2\theta \\ &= \frac{1}{2}(32 - 72)\sin(2 \cdot 30^\circ) + 0 = -17.3 \text{ cm}^4 \end{aligned}$$

問題7.9の解答

断面積 A は

$$\begin{aligned} A &= l_1 \cdot t + (l_2 - t)t \\ &= 8 \cdot 1 + (10 - 1) \cdot 1 = 17.0 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

Y , Z 軸に関する断面一次モーメント S_Y , S_Z は

$$S_Y = \frac{t \cdot l_1^2}{2} + \frac{(l_2 - t)t^2}{2} = \frac{1 \cdot 8^2}{2} + \frac{(10 - 1) \cdot 1^2}{2} = 36.5 \text{ cm}^3$$

$$S_Z = \frac{(l_1 - t)t^2}{2} + \frac{t \cdot l_2^2}{2} = \frac{(8 - 1) \cdot 1^2}{2} + \frac{1 \cdot 10^2}{2} = 53.5 \text{ cm}^3$$

図心 C_0 の位置 \bar{y} , \bar{z} は

$$\bar{y} = \frac{S_Z}{A} = \frac{53.5}{17} = 3.15 \text{ cm}$$

$$\bar{z} = \frac{S_Y}{A} = \frac{36.5}{17} = 2.15 \text{ cm}$$

図心 C_0 を通る y , z 軸に関する断面二次モーメント I_y , I_z と断面相乗モーメント

I_{yz} は

$$\begin{aligned}
 I_y &= I_Y - \bar{z}^2 A = \frac{tl_1^3}{3} + \frac{(l_2-t)t^3}{3} - \bar{z}^2 A \\
 &= \frac{1 \cdot 8^3}{3} + \frac{(10-1) \cdot 1^3}{3} - 2.15^2 \times 17.0 = 95.08 \text{ cm}^4 \\
 I_z &= I_Z - \bar{y}^2 A = \frac{(l_1-t)t^3}{3} + \frac{tl_2^3}{3} - \bar{y}^2 A \\
 &= \frac{(8-1) \cdot 1^3}{3} + \frac{1 \cdot 10^3}{3} - 3.15^2 \times 17.0 = 167.0 \text{ cm}^4 \\
 I_{yz} &= I_{YZ} - \bar{y}\bar{z}A = \frac{l_1^2 t^2}{4} + \frac{l_2^2 t^2}{4} - \frac{t^4}{4} - \bar{y}\bar{z}A \\
 &= \frac{t^2}{4} (l_1^2 + l_2^2 - t^2) - \bar{y}\bar{z}A \\
 &= \frac{1^2}{4} (8^2 + 10^2 - 1^2) - 3.15 \times 2.15 \times 17.0 = -74.4 \text{ cm}^4
 \end{aligned}$$

断面の主軸が z 軸となす角を θ とすれば

$$\begin{aligned}
 \theta &= \frac{1}{2} \tan^{-1} \frac{2I_{yz}}{I_z - I_y} = \frac{1}{2} \tan^{-1} \frac{-2 \cdot 74.4}{167.0 - 95.08} = -32.1 \\
 \therefore \theta_1 &= 32.1^\circ, \quad \theta_2 = 57.9^\circ
 \end{aligned}$$

よって、 z 軸から時計方向に $\theta_1 = 32.1^\circ$ 回転した Z 軸が最大主断面二次モーメント I_1 の軸であり、これに垂直な $\theta_2 = 57.9^\circ$ の Y 軸が最小主断面二次モーメント I_2 の軸である。

問題7.10の解答

y, z 軸に関する長方形断面の断面二次モーメント I_y, I_z

$$I_y = \frac{hb^3}{12}, \quad I_z = \frac{bh^3}{12}$$

また、中立軸から最も離れた断面上における点は、**AB** である。最大曲げモーメントは固定端に生じ、曲げモーメントの正は図 7.22 のようにとれば

$$M = -Pl$$

である。これを両主軸方向の成分に分解すると、

$$M_y = -Pl \sin \theta, \quad M_z = -Pl \cos \theta$$

となる。最大引張応力は点 **A** に、最大圧縮応力は点 **C** に誘起し、両者の絶対値

は等しい。したがって最大引張応力 σ_{\max} は、式(7.73)で、 $y = h/2, z = -b/2$ とおいて、

$$\begin{aligned}\sigma_{\max} &= \frac{M_y \cdot z}{I_y} - \frac{M_z \cdot y}{I_z} = \frac{(-Pl \sin \theta) \left(-\frac{b}{2}\right)}{\frac{hb^3}{12}} - \frac{(-Pl \sin \theta) \left(\frac{h}{2}\right)}{\frac{bh^3}{12}} \\ &= \frac{6Pl}{bh} \left(\frac{\sin \theta}{b} + \frac{\cos \theta}{h} \right)\end{aligned}$$

また、中立軸の方向は、式(7.76)より

$$\tan \beta = \frac{I_z}{I_y} \tan \theta = \frac{\frac{bh^3}{12}}{\frac{hb^3}{12}} \tan \theta = \frac{h^2}{b^2} \tan \theta$$

となる。