

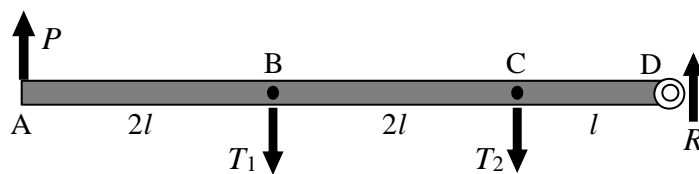
1. 解答

(1) Free Body 図は右の通り。

力および力のモーメントのつり合い式は

(鉛直) $P + R - T_1 - T_2 = 0$

(回転) $5P - 3T_1 - T_2 = 0$

(2) 剛体棒が点 D を中心として微小な角度 θ だけ回転したとき、弾性棒①と②の伸び量はそれぞれ

$$\lambda_1 = 3l\theta, \quad \lambda_2 = l\theta$$

となる。元の長さ l 、断面積 A 、ヤング率 E が等しいので、軸引張力 T_1 および T_2 の間には

$$T_1 = 3T_2$$

なる関係がある。これを用いて (1) のつり合い式を解くと

$$T_1 = 3P/2, \quad T_2 = P/2$$

(3) (2) の解より、 $\theta = \varepsilon_2 = T_2 / EA = P / 2EA$ よって、 $\lambda_A = 5l\theta = 5Pl / 2EA$

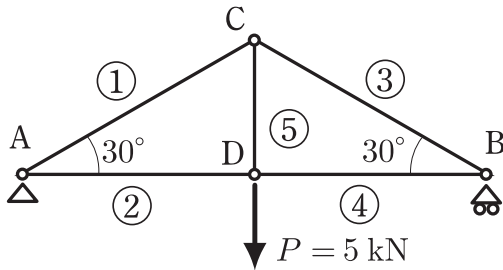
2. 解答

(1) プリント 4.1 節の例題-1 と同じ。

(2) 棒の上端において、 $\rho Al + mg \leq \sigma_t A$ より、 $m \leq (\sigma_t - \rho l) A / g$

下図のように、自重を無視できる部材①～⑤からなるトラス構造の D 節点に鉛直下向きに $P=5\text{kN}$ の外力を加えた。5つの部材に生じる内力 $N_1 \sim N_5$ ，ならびに，節点 A，B がそれぞれ支点から受ける反力を求めよ。

なお，解答には必要なフリーボディー図を示し，計算に先立って仮定した力の正の方向を明示すること。また，簡単のため，外力によるトラスの変形は考慮しないものとする。



D 節点・鉛直方向 (下図 D) の力のつり合いより

$$P - N_5 = 0 \quad \rightarrow \quad N_5 = P = 5 \text{ (kN)} \tag{1}$$

C 節点・鉛直方向 (下図 C) の力のつり合いならびに構造物及び外力の対称性から

$$2N_1 \sin 30^\circ + N_5 = 0 \quad \rightarrow \quad N_1 = \frac{-N_5}{2 \sin 30^\circ} = -5 \text{ (kN)} = N_3 \tag{2}$$

B 節点・水平方向，鉛直方向 (下図 B) の力のつり合いから

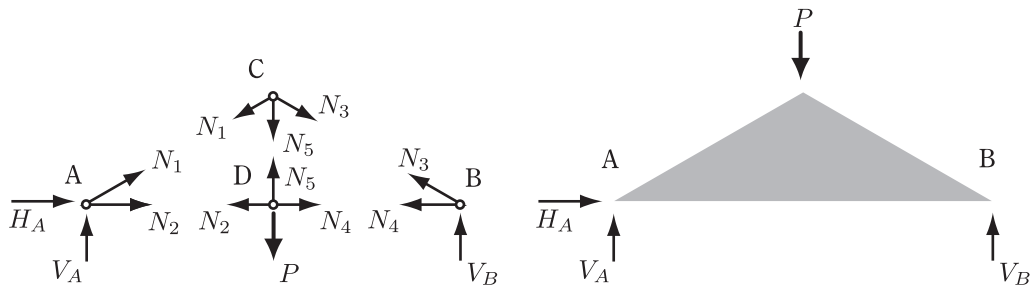
$$N_3 \cos 30^\circ + N_4 = 0 \quad \rightarrow \quad N_4 = -N_3 \cos 30^\circ = \frac{5\sqrt{3}}{2} \text{ (kN)} = 4.33 \text{ (kN)} = N_2 \tag{3}$$

$$V_B + N_3 \sin 30^\circ = 0 \quad \rightarrow \quad V_B = -N_3 \sin 30^\circ = 2.5 \text{ (kN)} \tag{4}$$

A 節点・鉛直方向，水平方向 (下図 A) の力のつり合いから

$$V_A + N_1 \sin 30^\circ = 0 \quad \rightarrow \quad V_A = -N_1 \sin 30^\circ = 2.5 \text{ (kN)} \tag{5}$$

$$H_A + N_1 \cos 30^\circ + N_2 = 0 \quad \rightarrow \quad H_A = -N_1 \cos 30^\circ - N_2 = \frac{5\sqrt{3}}{2} - \frac{5\sqrt{3}}{2} = 0 \text{ (kN)} \tag{6}$$



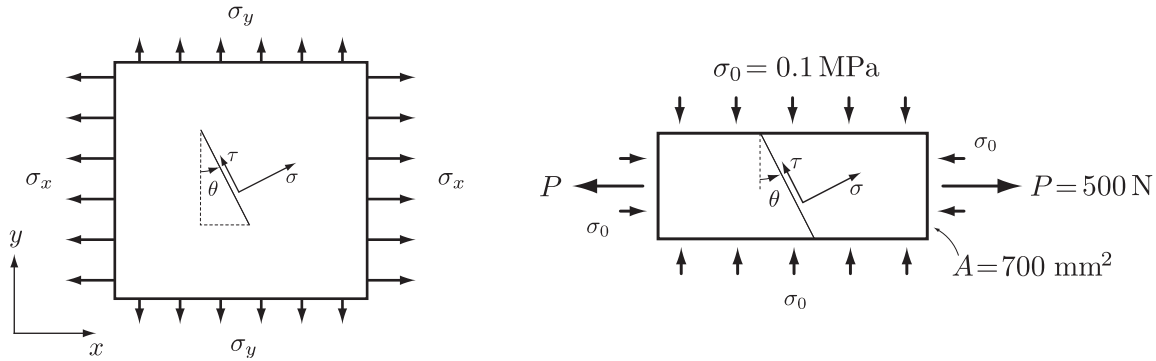
(別解) 右上図のようにトラスを単純梁と見なして，支点反力を先に求めてしまう方が計算は簡単である。

$$V_A = V_B = 2.5 \text{ (kN)}, \quad H_A = 0 \text{ (kN)} \quad \text{は明らか。}$$

次に式 (5)(6) と対称性より N_1, N_2, N_3, N_4 を，式 (1) から N_5 を求める。

下左図に示すように、 x, y 方向にそれぞれ垂直応力 σ_x, σ_y のみが作用する物体を考える。以下の問に答えよ。

- (1) 下左図に示す θ 傾いた面に生じる垂直応力 σ とせん断応力 τ をそれぞれ σ_x, σ_y を用いて表せ。
- (2) (1) で導いた結果から、この応力状態におけるモールの応力円の式を導け。
- (3) 下右図に示すように、断面積 $A = 700 \text{ mm}^2$ の部材を水に浸し、水圧を加えて部材に一律な圧力 $\sigma_0 = 0.1 \text{ MPa}$ を作用させ、さらに部材の両端を外力 $P = 500 \text{ N}$ で引張った。このときの主せん断応力 τ_{\max} と主せん断応力面の方向を求めよ。



- (1) 左図の三角形部分の σ 方向ならびに τ 方向の力のつり合いより

$$\sigma ds - \sigma_x \cos \theta dy - \sigma_y \sin \theta dx = 0 \quad (1)$$

$$\tau ds + \sigma_x \sin \theta dy - \sigma_y \cos \theta dx = 0 \quad (2)$$

式 (1)(2) および $dy/ds = \cos \theta, dx/ds = \sin \theta$ の関係より、

$$\sigma = \sigma_x \cos^2 \theta + \sigma_y \sin^2 \theta = \sigma_x \frac{1 + \cos 2\theta}{2} + \sigma_y \frac{1 - \cos 2\theta}{2} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos 2\theta \quad (3)$$

$$\tau = -\sigma_x \sin \theta \cos \theta + \sigma_y \cos \theta \sin \theta = -\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \sin 2\theta \quad (4)$$

- (2) 式 (3) より

$$\sigma - \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} = \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos 2\theta \quad (5)$$

式 (4)(5) の両辺を二乗して足しあわせると、この応力状態のモールの応力円の式は

$$\left(\sigma - \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \right)^2 + \tau^2 = \left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \right)^2 \quad (6)$$

これは中心の座標 $\{\sigma, \tau\} = \{(\sigma_x + \sigma_y)/2, 0\}$ 、半径 $|\sigma_x - \sigma_y|/2$ の円である。

- (3) σ_0 が圧縮応力であることに留意して、 x, y 方向の垂直応力を求めると、

$$\sigma_x = -\sigma_0 + P/A = -0.1 \text{ (MPa)} + \frac{500 \text{ (N)}}{700 \text{ (mm}^2\text{)}} = -0.1 \text{ (MPa)} + 0.714 \times 10^6 \text{ (N/m}^2\text{)} = 0.614 \text{ (MPa)} \quad (7)$$

$$\sigma_y = -\sigma_0 = -0.1 \text{ (MPa)} \quad (8)$$

式 (4) より

$$\tau = -\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \sin 2\theta = -\frac{0.614 \text{ (MPa)} + 0.1 \text{ (MPa)}}{2} \sin 2\theta = -0.357 \sin 2\theta \text{ (MPa)} \quad (9)$$

より、 $\sin 2\theta = \pm 1$ のとき最大のせん断応力、すなわち主せん断応力となる。

$$|\tau_{\max}| = 0.357 \text{ (MPa)}, \quad (\theta = \pm 45^\circ) \quad (10)$$