

直径 d 、長さ $l = 8d$ の丸棒がある。棒材のヤング率は E 、剛性率は G である。このとき以下の各問いに答えよ。

問題 1

- (1) 棒の断面において図心を通る一つの軸の周りの断面二次モーメント I と、図心の周りの断面二次極モーメント I_p を表せ。(ヒント: $r^2 = x^2 + y^2$ を利用せよ)
- (2) 図 1 に示すように、丸棒は両端を固定され、両端から $2d$ の位置 C、E 点において回転支持を受けている。このとき棒の中央に集中荷重 P が付加された。固定端 A、B ならびに支持点 C、E における反力、反モーメントを求めよ。

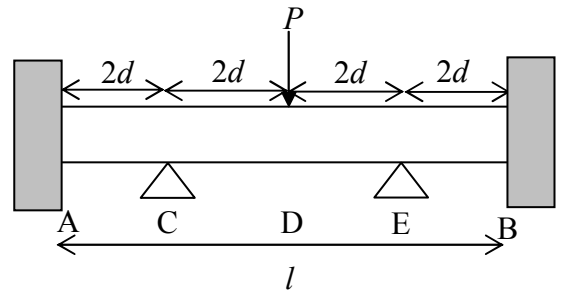


図 1

問題 2

- (1) 図 2 に示すように、丸棒に C 点で荷重 W のおもりが線材を巻いてぶらさげられた。このとき C に作用するトルク T を求めよ。
- (2) 図 2 において、固定端 A、B に発生するトルク T_A 、 T_B 、ならびに棒内に作用する最大のせん断応力 τ_{max} を求めよ。

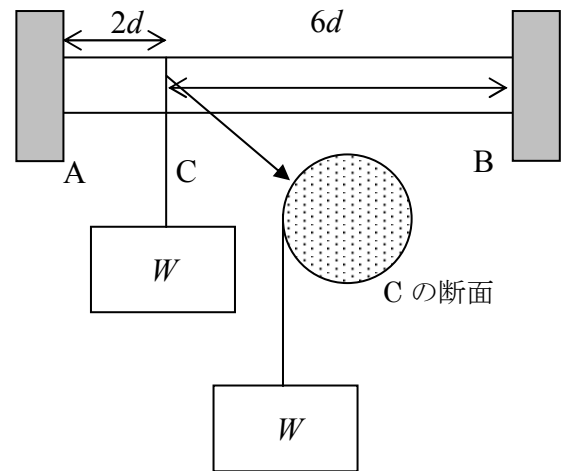


図 2

問題 3

- (1) 図 2 においておもりをつるした線も、丸棒と同じ材料であり、直径は $d/20$ 、長さは L である。線材の許容応力を σ_a とするとき、棒の位置から落下させた。ただし、棒は大きいので剛体と考えてよい。おもりも剛体と考えてよい。静的応力を σ_0 とするとき、衝撃応力 σ は何倍になるかを答えよ。
- (2) 図 3 に示すように、上下に運動する荷重 W の剛体板が床から複数の丸棒に支えられている。ただし、棒の支持点は回転できるものとする。弾性座屈が生じないために必要な丸棒の本数を求めよ。

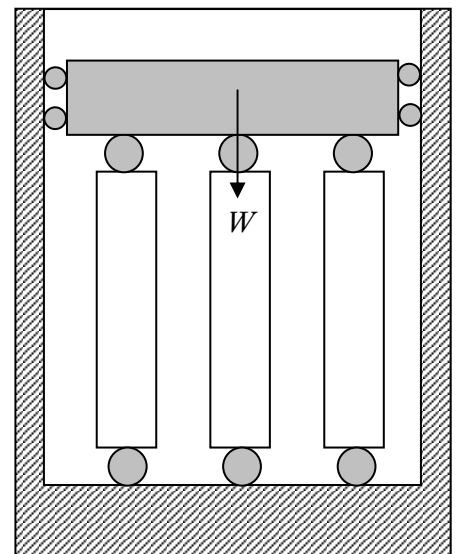


図 3

問題1

$$(1) \quad I_p = \int_A r^2 dA = \int_0^{2\pi} \int_0^{d/2} r^2 \times r dr d\theta = 2\pi \frac{(d/2)^4}{4} = \frac{\pi d^4}{32}, \quad I = \frac{I_p}{2} = \frac{\pi d^4}{64}$$

重要 $I_p = \int_A r^2 dA = \int_A x^2 dA + \int_A y^2 dA = I_y + I_x = 2I_x = 2I_y$

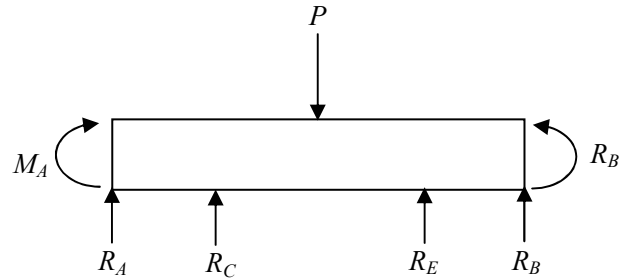
(2) 棒の自由体線図は右のようになる。左右対称より力のつりあいは

$$R_A + R_C = R_E + R_B = \frac{P}{2}$$

であり、D点周りのモーメントのつりあいより

$$M_A + R_A(a+b) + R_C b = M_B + R_B(a+b) + R_E b$$

となる。力の釣りの式を代入すると、 $M_A = M_B$ 、 $R_A = R_B$ 、 $R_C = R_E$ が満足されなければならない。



AC間のたわみを y_{AC} とすると、A点で固定されていることから、

$$\frac{d^2 y_{AC}}{dx^2} = -\frac{M_A + R_A x}{EI}, \quad \frac{dy_{AC}}{dx} = -\frac{1}{EI} \left(M_A x + \frac{R_A x^2}{2} \right), \quad y_{AC} = -\frac{1}{EI} \left(\frac{M_A x^2}{2} + \frac{R_A x^3}{6} \right)$$

となる。C点ではたわみがないことから、 $y_{AC}|_{x=2d} = -\frac{1}{EI} \left(\frac{4M_A d^2}{2} + \frac{8Pd^3}{6} \right) = 0$ 、 $M_A = -\frac{2R_A d}{3}$ を得

る。CB間のたわみを y_{CB} とすると、

$$\frac{d^2 y_{CB}}{dx^2} = -\frac{M_A + R_A x + R_C(x-2d)}{EI}, \quad \frac{dy_{CB}}{dx} = -\frac{1}{EI} \left(M_A x + \frac{R_A x^2}{2} + R_C \left(\frac{x^2}{2} - 2dx \right) + C_3 \right),$$

$$y_{CB} = -\frac{1}{EI} \left(\frac{M_A x^2}{2} + \frac{R_A x^3}{6} + R_C \left(\frac{x^3}{6} - dx^2 \right) + C_3 x + C_4 \right)$$

である。次にC点でのはりの連続より、

$$2M_A d + \frac{4R_A d^2}{2} = 2M_A d + \frac{4R_A d^2}{2} + R_C \left(\frac{4d^2}{2} - 4d^2 \right) + C_3, \quad \therefore C_3 = 2R_C d^2$$

を得る。さらには、

$$0 = R_C \left(\frac{8d^3}{6} - \frac{4d^3}{2} \right) + 4R_C d^3 + C_4, \therefore C_4 = -\frac{10R_C d^3}{3}$$

を得る。はりの中央 D 点でたわみ角が 0 であるから、

$$\begin{aligned} \left. \frac{dy_{CB}}{dx} \right|_{x=4d} &= -\frac{1}{EI} \left(4M_A d + \frac{16R_A d^2}{2} + R_C \left(\frac{16d^2}{2} - 8d^2 \right) - \frac{10R_C d^3}{3} \right) \\ &= -\frac{1}{EI} \left(4M_A d + 8R_A d^2 - \frac{10R_C d^2}{3} \right) = 0 \end{aligned}$$

ここで、 $M_A = -\frac{2R_A d}{3}$ より、

$$4M_A d^2 + 8R_A d^2 - \frac{10R_C d^2}{3} = -\frac{8R_A d^2}{3} + 8R_A d^2 - \frac{10R_C d^2}{3} = \frac{16R_A d^2}{3} - \frac{10R_C d^2}{3} = 0 \text{ だから、} R_A = \frac{R_C}{2}$$

を得る。従って、

$$R_A + R_C = \frac{13R_A}{2} = \frac{P}{2}, \therefore R_C = R_E = \frac{4P}{13}, R_A = R_B = \frac{P}{26},$$

また、

$$M_A = M_B = -\frac{5Pd}{39} = -\frac{Pd}{9}$$

となる。

重要 不静定はりの場合には、反力、反モーメントを未知としてたわみの拘束条件から解くこと。

問題 2

(1) $T = Wd/2$

(2) モーメントの釣り合いから、 $T = T_A + T_B$ である。C 点の断面のねじれ角を φ とすると、

$$\varphi = 2d\theta_A = \frac{2dT_A}{GI_p}, \varphi = 6d\theta_B = \frac{6dT_B}{GI_p}, \text{ これより、} \varphi = \frac{2dT_A}{GI_p} = \frac{6dT_B}{GI_p}, \therefore T_A = 3T_B$$

となる。よって、 $T = T_A + T_B = 4T_B$ 、 $T_B = \frac{Wd}{8}$ 、 $T_A = \frac{3Wd}{8}$ となる。また、これより、最大せん断応

力は AC 間で発生し、

$$\tau_{\max} = \frac{T_A d}{I_p} = \frac{3Wd/8 \cdot d}{\pi d^4/32} = \frac{6W}{\pi d^2}$$

となる。

問題 3

(1) 線材の伸びを λ とすると、線材に働く衝撃応力を σ 、断面積を A として、 $\lambda = \frac{\sigma}{E}L$ 、

$P(L+\lambda) = \frac{\sigma^2}{2E}AL$ より、 $P(L+L\frac{\sigma}{E}) = \frac{\sigma^2}{2E}AL$ となる。これより、 $\sigma^2 - \frac{2P}{A}\sigma - \frac{2EP}{A} = 0$ 、よって、

$$\sigma = \frac{P}{A} + \sqrt{\left(\frac{P}{A}\right)^2 + \frac{2EP}{A}} = \frac{P}{A} + \frac{P}{A}\sqrt{1 + \frac{2EA}{P}} = \sigma_o \left(1 + \sqrt{1 + \frac{2E}{\sigma_o}}\right), \therefore \frac{\sigma}{\sigma_o} = 1 + \sqrt{1 + \frac{2E}{\sigma_o}}$$

だけ静的応力より大きくなる。

(2) 両端回転支持の場合、一本の棒の座屈荷重は、 $P_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{l^2}$ である。よって、座屈が生じない

ための本数を N とすると、 $NP_{cr} = \frac{N\pi^2 EI}{l^2} > W$ より、 $N > \frac{Wl^2}{\pi^2 EI} = \frac{W(8d)^2}{\pi^2 E\pi d^4 / 64} = \frac{4096W}{\pi^3 Ed^2}$

だけ必要となる。