

## 材料の力学 1 Step 2 第 8 回演習問題 (2021/6/15 実施)

- [1] 図 1 に示すような構造の薄肉円筒が点 O で壁に固定されており, 点 B においてトルク  $T$  が作用している. 構造物の横弾性係数を  $G$  として以下の問いに答えよ. ただし,  $r \gg t$  である.

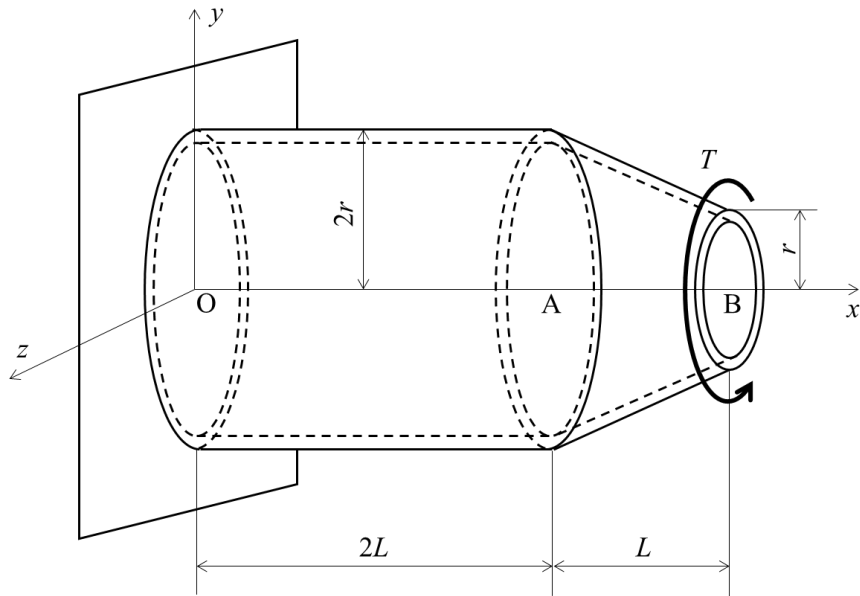


Fig.1.1 薄肉円筒

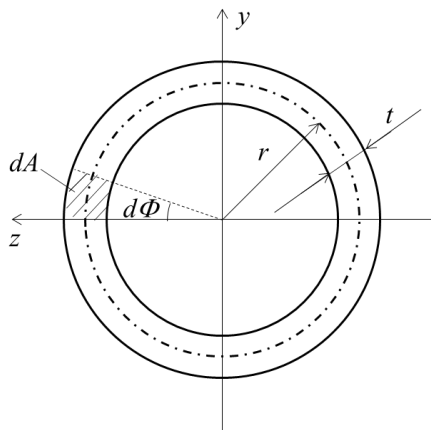


Fig.1.2 任意断面図

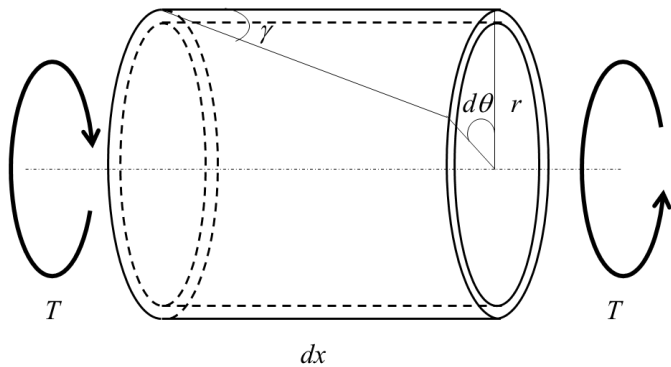


Fig.1.3 微小区間 $dx$

- (1) 図1.2に示すように,  $z$ 軸と半径 $r$ のなす角を $d\Phi$ としたとき, 斜線部の面積 $dA$ を式で表せ. また, 求めた $dA$ を用いて断面2次極モーメント $I_p$ を求めよ.
- (2) (1)の結果を利用して図1.1における断面2次極モーメント $I_p$ の $x$ 方向分布を図示せよ.
- (3) 図1.1における部材表面のせん断応力 $\tau$ の $x$ 方向分布を図示せよ.
- (4) 図1.3のような微小区間 $dx$ におけるねじれ角 $d\theta$ を $G$ ,  $T$ ,  $I_p$ ,  $dx$ を用いて答えよ.
- (5) 点 O から見た点 B のねじれ角 $\phi_{OB}$ を求めよ.

(1) 図1.2に示すように、 $z$ 軸と半径 $r$ のなす角を $d\Phi$ としたとき、斜線部の面積 $dA$ を式で表せ。  
また、求めた $dA$ を用いて断面2次極モーメント $I_p$ を求めよ。

図 1.2 における斜線部の面積  $A$  は

$$dA=rtd\Phi \quad (1.1)$$

したがって、断面 2 次極モーメント  $I_p$  は、

$$I_p=\int_A r^2 dA=\int_0^{2\pi} r^2 \cdot rtd\Phi=2\pi r^3 t \quad (1.2)$$

(2) (1)の結果を利用して図 1.1 における断面 2 次極モーメント  $I_p$  の  $x$  方向分布を図示せよ。

(i)  $0 \leq x \leq 2L$  の場合

外半径は一定なので、

$$I_p(x)=2\pi t \cdot (2r)^3=16\pi r^3 t \quad (1.3)$$

(ii)  $2L \leq x \leq 3L$  の場合

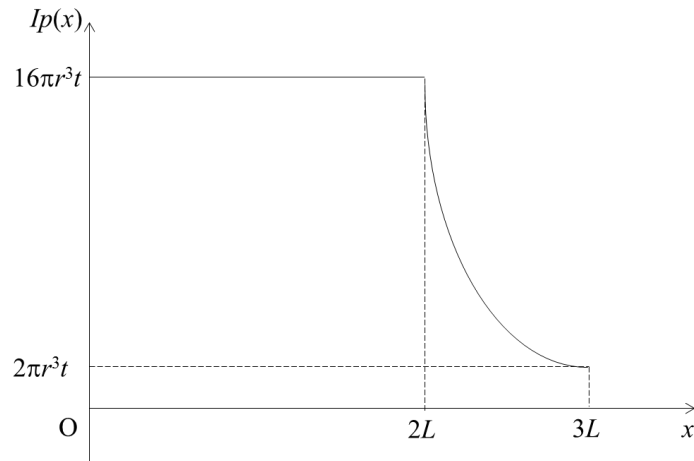
外半径を  $r(x)$  とすると、

$$r(x)=r\left(4-\frac{x}{L}\right) \quad (1.4)$$

よって、

$$I_p(x)=2\pi t \cdot r^3 \left(4-\frac{x}{L}\right)^3=2\pi r^3 t \left(4-\frac{x}{L}\right)^3 \quad (1.5)$$

以上より、断面 2 次極モーメント  $I_p$  の  $x$  方向分布は以下のようなになる。



**Fig.1.4** 断面 2 次極モーメント  $I_p$  の  $x$  方向分布

(3) 図1.1における部材表面のせん断応力  $\tau$  の  $x$  方向分布を図示せよ.

せん断応力は以下の式で与えられる.

$$\tau = \frac{T}{I_p} r = \frac{T}{2\pi t \{r(x)\}^2} \quad (1.6)$$

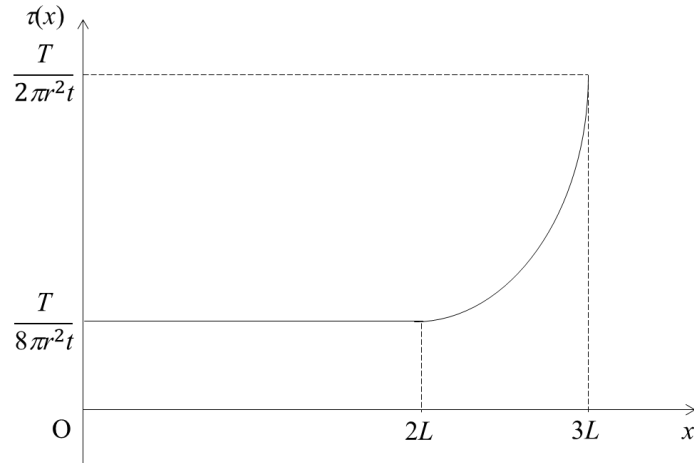
(i)  $0 \leq x \leq 2L$  の場合

$$\tau(x) = \frac{T}{8\pi r^2 t} \quad (1.7)$$

(ii)  $2L \leq x \leq 3L$  の場合

$$\tau(x) = \frac{T}{2\pi t \left\{r\left(4 - \frac{x}{L}\right)\right\}^2} \quad (1.8)$$

以上より，せん断応力の  $x$  方向分布は以下のようなになる．



**Fig.1.5** せん断応力  $\tau$  の  $x$  方向分布

(4) 図1.3のような微小区間  $dx$  におけるねじれ角  $d\theta$  を  $G$ ,  $T$ ,  $I_p$ ,  $dx$  を用いて答えよ.

図 1.3 より,

$$d\theta = \gamma \frac{dx}{r} = \frac{\tau}{G} \cdot \frac{dx}{r} = \frac{T}{GI_p} dx \quad (1.9)$$

(5) 点 **O** から見た点 **B** のねじれ角  $\varphi_{OB}$  を求めよ.

OA 間, AB 間のねじれ角を  $\varphi_{OA}$ ,  $\varphi_{AB}$  とすると

$$\varphi_{OA} = \frac{T}{G \cdot 16\pi r^3 t} \cdot 2L = \frac{TL}{8G\pi r^3 t} \quad (1.10)$$

$$\varphi_{AB} = \int_{2L}^{3L} \frac{T}{G} \cdot \frac{dx}{2\pi r^3 t (4 - \frac{x}{L})^3} = \frac{3TL}{16G\pi r^3 t} \quad (1.11)$$

以上より,

$$\varphi_{OB} = \varphi_{OA} + \varphi_{AB} = \frac{5TL}{16G\pi r^3 t} \quad (1.12)$$

- [2] 図2 に示すように、直径 $2d, d$ の円筒が剛体円盤Cで接合され、それぞれ他の端は剛体壁A, Bに固定されている。剛体円盤Cにはねじりモーメント $T$ が作用している。円筒の横弾性係数を $G$ 、点A及び点Bにおける反モーメントをそれぞれ $M_A, M_B$ として以下の設問に答えよ。

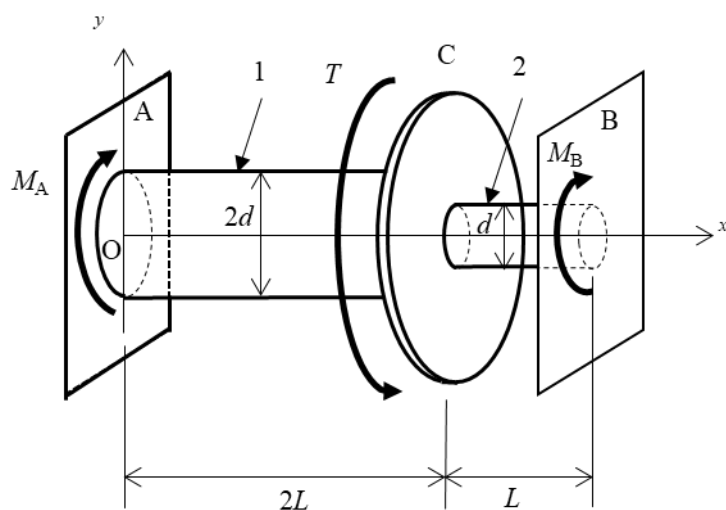


Fig. 2 円筒部材

- (1) 円筒1, 2の断面二次極モーメント $I_1, I_2$ をそれぞれ求めよ。
- (2) AC間, CB間で円筒に生じるねじれ角 $\varphi_{AC}, \varphi_{CB}$ を点A及び点Bにおける反モーメント $M_A, M_B$ を用いて表せ。
- (3) 反モーメント $M_A, M_B$ を $T$ を用いて表せ。

(1) 円筒1, 2の断面二次極モーメント $I_1, I_2$ をそれぞれ求めよ.

円筒1, 2の断面二次極モーメント $I_1, I_2$ は以下のように求められる.

$$I_1 = \int r^2 dA = 2\pi \int_0^d r^3 dr = \frac{1}{2} \pi d^4 \quad (2.1)$$

$$I_2 = \int r^2 dA = 2\pi \int_0^{d/2} r^3 dr = \frac{1}{32} \pi d^4 \quad (2.2)$$

(2) AC間, CB間で円筒に生じるねじれ角 $\phi_{AC}, \phi_{CB}$ を点A及び点Bにおける反モーメント $M_A, M_B$ を用いて表せ.

全体のFBDは図2.1のようになる.

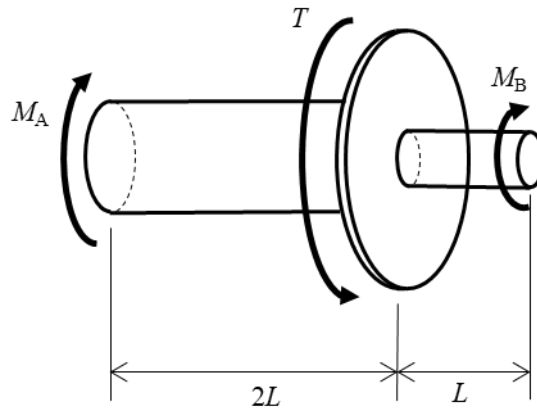


Fig. 2.1 全体のFBD

モーメントのつりあい式より,

$$T - M_A - M_B = 0 \quad (2.3)$$

原点からの距離 $x$ におけるねじりモーメント $M(x)$ は以下のように計算することができる.

(i)  $0 \leq x \leq 2L$  のとき

FBDは図2.2のように表せる.

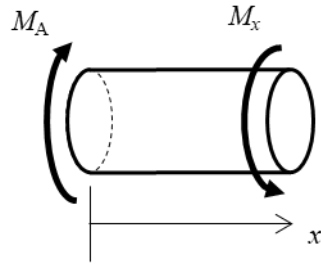


Fig. 2.2 FBD ( $0 \leq x \leq 2L$ )

モーメントのつり合いより,

$$M(x) - M_A = 0 \quad (2.4)$$

$$M(x) = M_A$$

(ii)  $2L \leq x \leq 3L$  のとき

FBDは図2.3のように表せる.

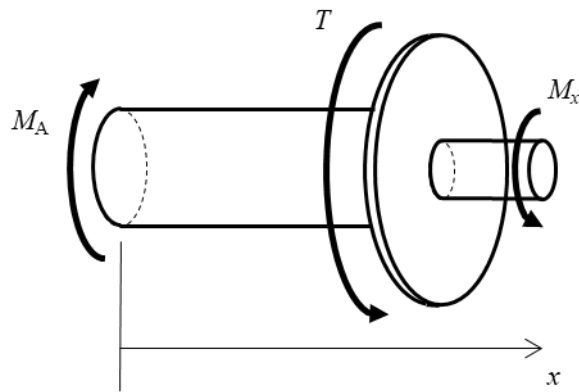


Fig. 2.3 FBD ( $2L \leq x \leq 3L$ )

モーメントのつり合いより,

$$-M_A + T + M(x) = 0 \quad (2.5)$$

$$M(x) = M_A - T$$

一般に、ねじり角 $\varphi$ はねじりモーメント $M$ 、部材の長さ $l$ 、横弾性係数 $G$ 、断面二次極モーメント $I_p$ を用いて以下の式により表される。

$$\varphi = \frac{Ml}{GI_p} \quad (2.6)$$

以上により、式2.1, 2.2, 2.4, 2.5を式2.6に代入すると、ねじり角 $\varphi_{AC}$ ,  $\varphi_{CB}$ は以下のように求まる。

$$\varphi_{AC} = \frac{M(x) \cdot 2L}{GI_1} = \frac{4M_A L}{\pi G d^4} \quad (2.7)$$

$$\varphi_{CB} = \frac{M(x) \cdot L}{GI_2} = \frac{32(M_A - T)L}{\pi G d^4} \quad (2.8)$$

(3) 反モーメント $M_A$ ,  $M_B$ を $T$ を用いて表せ。

両端が壁により固定されているため、部材全体でのねじれ角は0となる。これによりねじれ角について以下の条件が成り立つ。

$$\varphi_{AC} + \varphi_{CB} = 0 \quad (2.9)$$

式2.9に式2.7, 2.8を代入すると、

$$\frac{4M_A L}{\pi G d^4} + \frac{32(M_A - T)L}{\pi G d^4} = 0 \quad (2.10)$$

これを $M_A$ について整理すると

$$M_A = \frac{8}{9}T \quad (2.11)$$

と求まる。よって、式2.3に代入すると、



$$M_B = \frac{1}{9}T \tag{2.12}$$

と求まる.