

材料の力学 1 第 10 回演習問題解答解説 (2024/6/24 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.

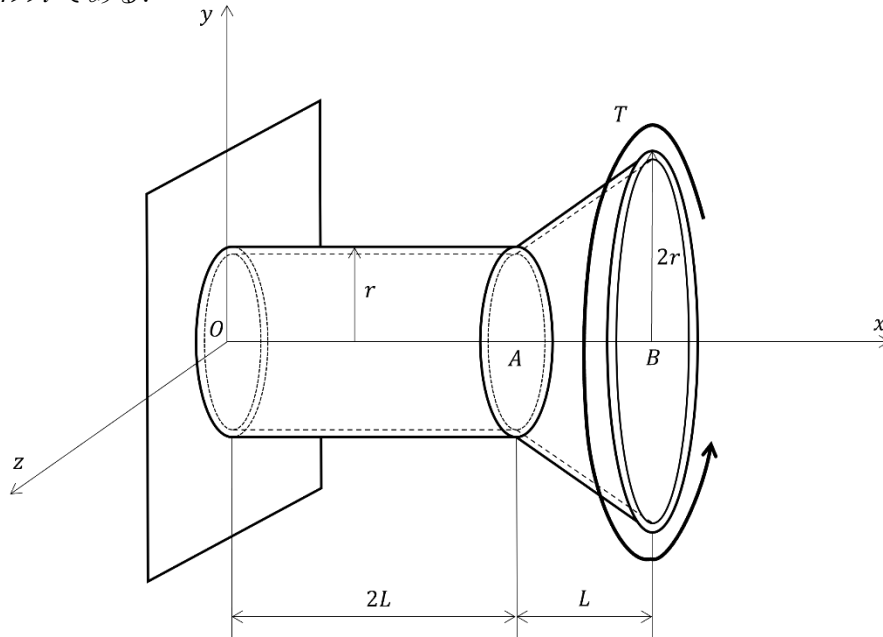


Fig.1.1 薄肉円筒

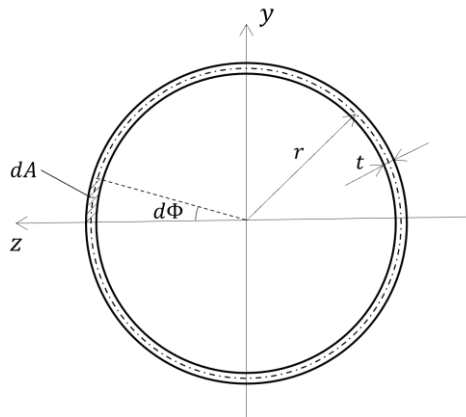


Fig.1.2 任意断面図

- (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 τ の x 方向分布を図示せよ.
- (4) 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 φ_{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、

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

(ii) $2L \leq x \leq 3L$ の場合

外半径を $r(x)$ とすると、

$$r(x)=r\left(\frac{x}{L}-1\right) \quad (1.4)$$

よって、

$$I_p(x)=2\pi t \cdot r^3 \left(\frac{x}{L}-1\right)^3=2\pi r^3 t \left(\frac{x}{L}-1\right)^3 \quad (1.5)$$

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。

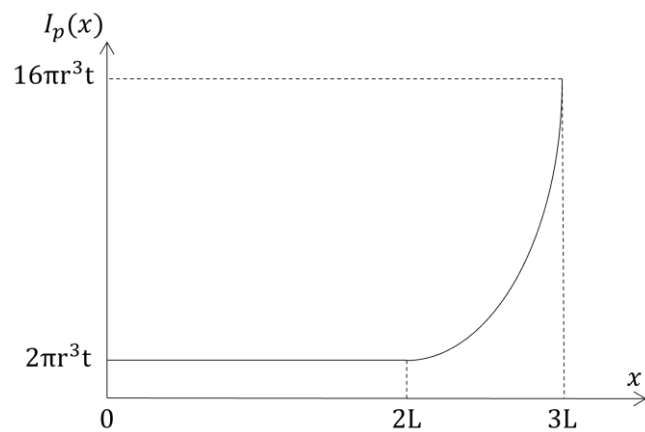


Fig.1.4 断面 2 次極モーメント I_p の x 方向分布

(3) 図1.1における部材表面のせん断応力 τ 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

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

(ii) $2L \leq x \leq 3L$ の場合

$$\tau(x) = \frac{T}{2\pi t \left\{ r \left(\frac{x}{L} - 1 \right) \right\}^2} \quad (1.8)$$

以上より，せん断応力の x 方向分布は以下ようになる．

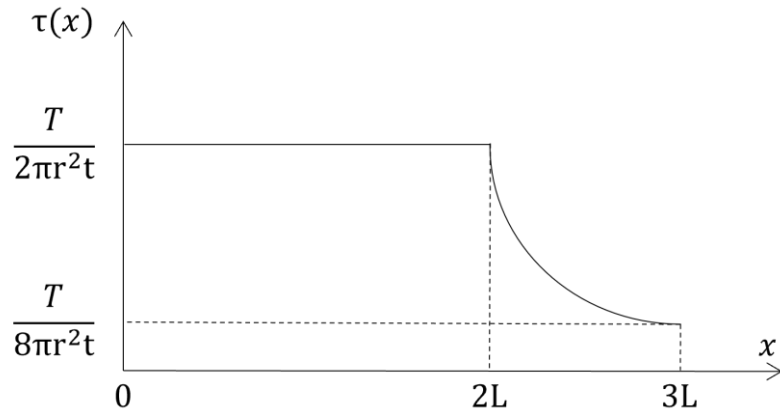


Fig.1.5 せん断応力 τ の x 方向分布

(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 φ_{OB} を求めよ.

OA 間, AB 間のねじれ角を φ_{OA} , φ_{AB} とすると

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

$$\varphi_{AB} = \int_{2L}^{3L} \frac{T}{G} \cdot \frac{dx}{2\pi r^3 t \left(\frac{x}{L} - 1\right)^3} = \frac{3TL}{16G\pi r^3 t} \quad (1.11)$$

以上より,

$$\varphi_{OB} = \varphi_{OA} + \varphi_{AB} = \frac{19TL}{16G\pi r^3 t} \quad (1.12)$$

[2]図2に示すように,直径 $4d, 2d$ 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.

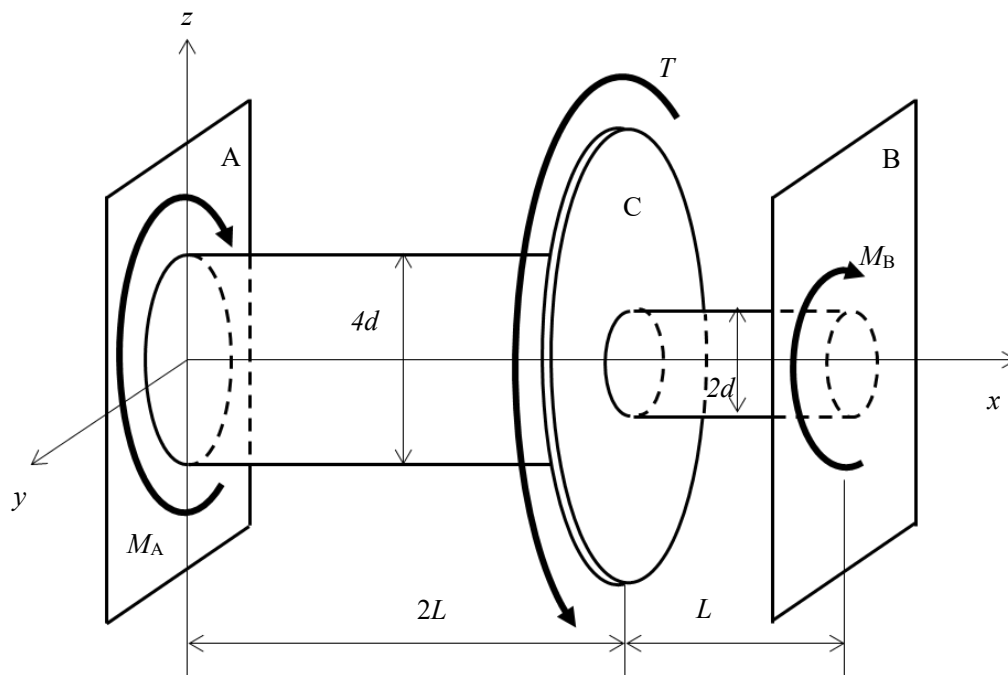


Fig.2 円筒部材

- (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) 全体の FBD を描き, モーメントのつり合いより得られる条件式を M_A, M_B を用いて示せ
- (3) AC 間, CB 間で円筒に生じるねじれ角 $\varphi_{AC}, \varphi_{CB}$ を点 A における反モーメント M_A を用いてそれぞれ表せ.
- (4) (3)の答を用いて反モーメント 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 2 次極モーメント I_1, I_2 は以下のように求められる.

$$I_1 = \int r^2 dA = 2\pi \int_0^{2d} r^3 dr = 8\pi d^4 \quad (2.1)$$

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

(2) 全体の FBD を描き, モーメントのつり合いより得られる条件式を M_A, M_B を用いて示せ

全体の FBD は図 2.1 のようになる.

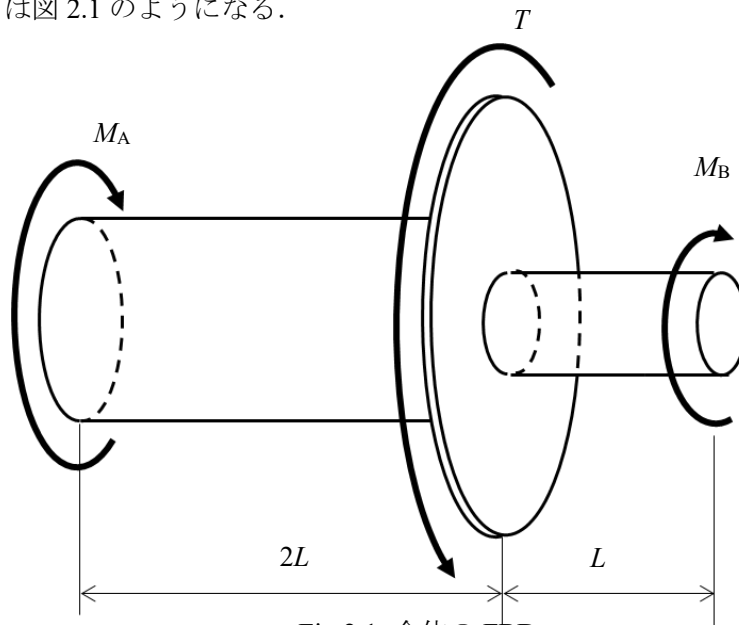


Fig.2.1 全体の FBD

全体の FBD から, モーメントのつり合いより

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

(3) AC 間, CB 間で円筒に生じるねじれ角 ϕ_{AC}, ϕ_{CB} を点 A における反モーメント M_A を用いて表せ.

原点からの距離 x におけるねじりモーメント $M(x)$ は以下のようなになる.

(i) $0 \leq x \leq 2L$

FBD は図 2.2 のようになる.

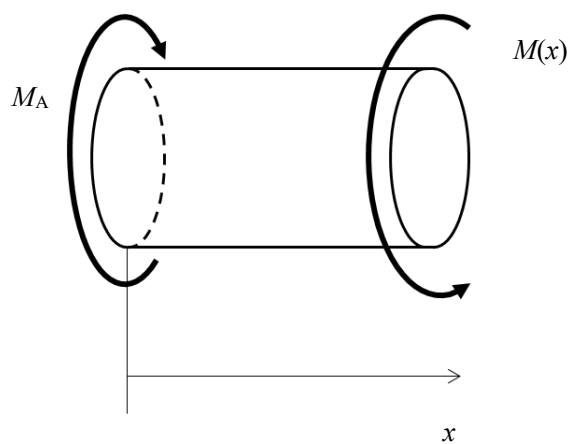


Fig.2.2 FBD($0 \leq x \leq 2L$)

FBD から, モーメントのつり合いより

$$M(x) - M_A = 0$$

(2.4)

$$M(x) = M_A$$

(ii) $2L \leq x \leq 3L$

FBD は図 2.3 のようになる.

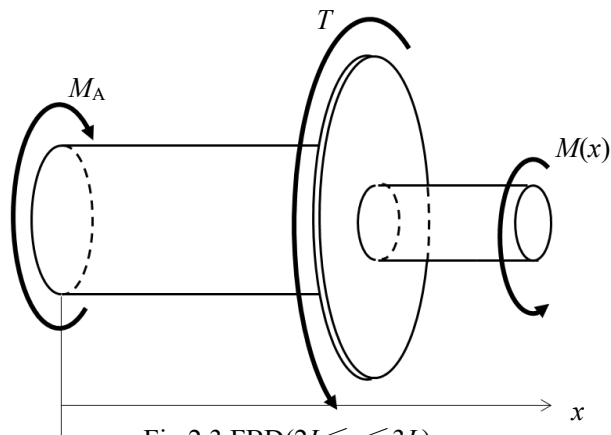


Fig.2.3 FBD($2L \leq x \leq 3L$)

FBD から，モーメントのつり合いより

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

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

ねじりモーメント M ，部材の長さ l ，断面二次極モーメントを I_p として，ねじれ角 ϕ は

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

と計算できる．

よって，式(2.6)より

$$\phi_{AC} = \frac{M_A \cdot 2L}{GI_1} = \frac{2M_A L}{G \cdot 8\pi d^4} = \frac{M_A L}{4\pi G d^4} \quad (2.7)$$

$$\phi_{CB} = \frac{(M_A - T)L}{GI_2} = \frac{(M_A - T)L}{G \cdot \frac{1}{2}\pi d^4} = \frac{2(M_A - T)L}{\pi G d^4} \quad (2.8)$$

(4) (3)の答を用いて， M_A ， M_B を， T を用いて表せ．

両端が固定されているため

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

式(2.9)より

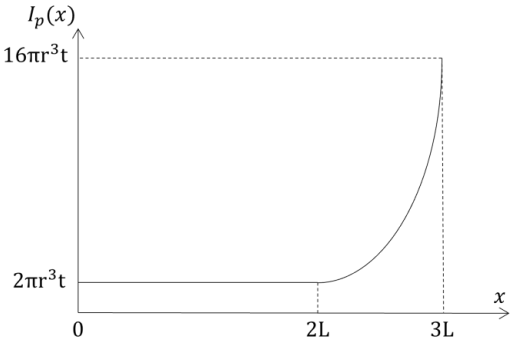
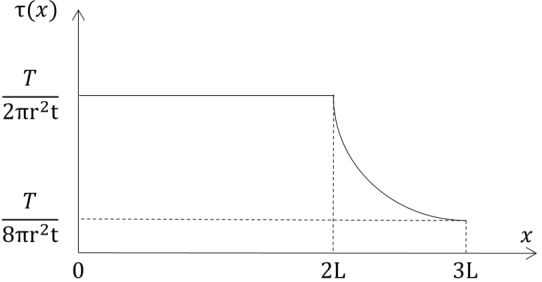
$$\frac{M_A L}{4\pi G d^4} + \frac{2(M_A - T)L}{\pi G d^4} = 0$$

$$M_A = \frac{8}{9}T \quad (2.10)$$

式(2.3)より

$$M_B = \frac{1}{9}T \quad (2.11)$$

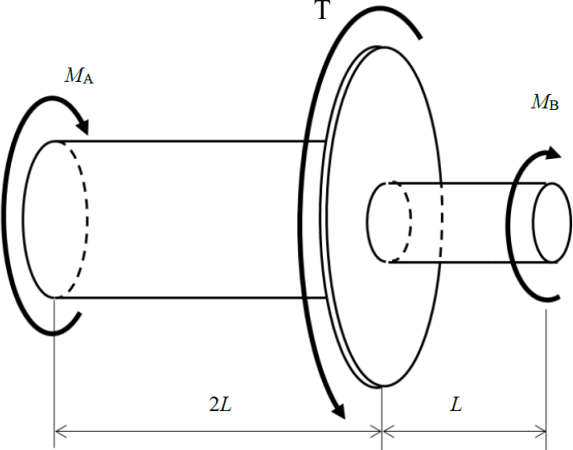
2024 年 6 月 24 日	材料力学 1	学籍番号： 氏名：
解答用紙(第 10 回)		

[1]	
(1)	
$dA = r t d\Phi$ $2\pi r^3 t$	
(2)	(3)
	
(4)	(5)
$\frac{T}{GI_p} dx$	$\frac{19TL}{16G\pi r^3 t}$

[2] (1)

$I_1 = 8\pi d^4$
$I_2 = \frac{1}{2}\pi d^4$

(2)

	
条件式	$T - M_A - M_B = 0$

(3)

$\varphi_{AC} = \frac{M_A L}{4\pi G d^4}$
$\varphi_{CB} = \frac{2(M_A - T)L}{\pi G d^4}$

(4)

$M_A = \frac{8}{9}T$
$M_B = \frac{1}{9}T$