

図1. 正方形材 (補強材)

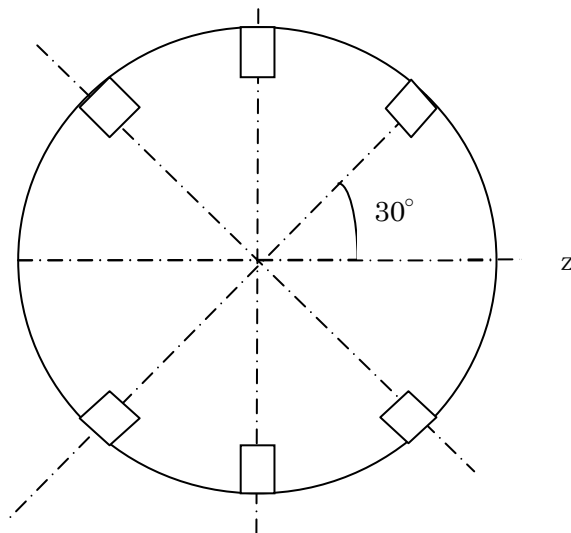


図2. 補強円筒

① 図1より、正方形材の断面二次モーメント  $I_{z_0}, I_{y_0}$  は、

$$I_{z_0} = \frac{bh^3}{12} = \frac{24 \times 24^3}{12} = 2.765 \times 10^4 \text{ mm}^4 \quad (1)$$

$$I_{y_0} = \frac{hb^3}{12} = \frac{24 \times 24^3}{12} = 2.765 \times 10^4 \text{ mm}^4 \quad (2)$$

$$I_{z_0} = I_{y_0} = 2.765 \times 10^4 \text{ mm}^4 \quad (3)$$

となる。

② 図 2 により、中心から最上および最下の正方形材の図心までの距離は

$$d = r_0 = r_m - \frac{t}{2} - 12 = 300 - \frac{1}{2} - 12 = 287.5 \text{ mm} \quad (4)$$

となるので、この場合の断面二次モーメント  $I_{z1}$  は、

$$I_{z1} = I_{z0} + Ad^2 = 2.765 \times 10^4 + 24 \times 24 \times 287.5^2 = 4.764 \times 10^7 \text{ mm}^4 \quad (5)$$

となる。

③ 斜めの正方形材の断面二次モーメント  $I_{z2}$  は、 $\theta = \frac{\pi}{6}$  とすると、次式より、

$$\begin{aligned} I'_z &= I_z \cos^2 \theta + I_y \sin^2 \theta \\ I'_{z2} &= I_{z0} \cos^2 \theta + I_{y0} \sin^2 \theta \end{aligned} \quad (6)$$

となり、また、 $I_{z0} = I_{y0}$  より、

$$I'_{z2} = I_{z0} \cos^2 \theta + I_{z0} \sin^2 \theta = I_{z0} (\cos^2 \theta + \sin^2 \theta) = I_{z0} = 2.765 \times 10^4 \text{ mm}^4 \quad (7)$$

となるので、

$$I_{z2} = I'_{z2} + Ad^2 = 2.765 \times 10^4 + 24 \times 24 \times \left( 287.5 \times \sin \frac{\pi}{6} \right)^2 = 1.190 \times 10^7 \text{ mm}^4 \quad (8)$$

となる。

④ 円筒だけの断面二次モーメント  $I_{z3}$  は、

$$I_{z3} = \pi r_m^3 t = \pi \times 300^3 \times 1 = 8.482 \times 10^7 \text{ mm}^4 \quad (9)$$

となる。

⑤ 全体の断面二次モーメント  $I_z$  は、(5)、(8)、(9)、より、

$$\begin{aligned} I_z &= 2I_{z1} + 4I_{z2} + I_{z3} \\ &= 2 \times 4.764 \times 10^7 + 4 \times 1.190 \times 10^7 + 8.482 \times 10^7 \\ &= 22.77 \times 10^7 \text{ mm}^4 \end{aligned} \quad (10)$$

となる。

⑥ 式 (10) より、最大及び最小曲げ応力  $\sigma_{x \max}$   $\sigma_{x \min}$  は、

$$\begin{aligned} \sigma_{x \max} &= \frac{M_z}{I_z} r_m = \frac{1 \times 10^8}{22.77 \times 10^7} \times 300 = 131.8 \text{ MPa} \\ \sigma_{x \min} &= -\frac{M_z}{I_z} r_m = -\frac{1 \times 10^8}{22.77 \times 10^7} \times 300 = -131.8 \text{ MPa} \end{aligned}$$