

(詳細解答)

第 13 章 演習問題

1. 線材の直径 $d=4\text{mm}$ ，コイルの平均径 $D=40\text{mm}$ ，ばねの有効巻数 $N_a=8$ の引張コイルばねのばね定数を求めなさい。また，このばねに $F=40\text{N}$ の荷重がかかったときのたわみとこの状態での最大ねじり応力を求めなさい。ただし，材料のせん断弾性係数 $G=80\times 10^3\text{MPa}$ とする。

(解答)

$$d=4\text{mm}, D=40\text{mm}, N_a=8, F=40\text{N}, G=80\times 10^3\text{MPa}$$

- ・コイルばねの変形量： δ →式 (13-4) より

$$\delta = \frac{2U}{F} = \frac{8N_a D^3 F}{G d^4}$$

$$\delta = \frac{8 \times 8 \times (40 \times 10^{-3})^3 \times 40}{80 \times 10^3 \times 10^6 \times (4 \times 10^{-3})^4} = 0.008 \text{ (m)} = \mathbf{8 \text{ (mm)}}$$

- ・ばね定数： κ →式 (13-5) より

$$\kappa = \frac{F}{\delta} = \frac{G d^4}{8 N_a D^3}$$

$$\kappa = \frac{40}{0.008} = 5 \times 10^3 \text{ (N/m)}$$

- ・ばね指数： c

$$c = \frac{D}{d} = \frac{40}{4} = 10$$

- ・応力修正係数： κ_t →式 (13-8) より

$$\kappa_t = \frac{4c - 1}{4c - 4} + \frac{0.615}{c}$$

$$\begin{aligned} \kappa_t &= \frac{4 \times 10 - 1}{4 \times 10 - 4} + \frac{0.615}{10} = 1.1448 \dots \\ &= 1.145 \end{aligned}$$

- ・最大ねじり応力： τ →式 (13-6) と式 (13-7) より

$$\tau = \kappa_t \tau_o = \kappa_t \frac{8DF}{\pi d^3}$$

$$= 1.145 \times \frac{8 \times (40 \times 10^{-3}) \times 40}{\pi \times (4 \times 10^{-3})^3} = 72915422.89 \text{ (Pa)}$$

$$= \mathbf{72.9 \text{ (MPa)}}$$

2. 図 13-4 のようなねじりコイルばね(線材の直径 $d=5\text{mm}$, コイルの平均径 $D=30\text{mm}$)に, $R=50\text{mm}$, 荷重 $=80\text{N}$ でねじりモーメントを作用させたとき, ねじれ角を 30° にしたい。コイルの有効巻数とこの状態での最大曲げ応力を求めなさい。線材はステンレス鋼 SUS302 とする。

(解答)

$D=5\text{mm}$, $D=30\text{mm}$, $R=50\text{mm}$, $F=80\text{N}$, $\phi=30^\circ$, $E=1.86\times 10^5\text{N/mm}^2$ (SUS302)

式 (13-10) より、

$$\phi = \frac{64DNa}{Ed^4} FR \frac{180}{\pi} \cong \frac{3667DNa}{Ed^4} FR$$

$$Na = \frac{\phi}{FR} \frac{Ed^4}{3667D} = \frac{30}{80 \times 50} \times \frac{1.86 \times 10^5 \times 5^4}{3667 \times 30} = 7.9254 \dots \cong 7.9 \text{ (巻)}$$

$$c = \frac{D}{d} = \frac{30}{5} = 6$$

$$\chi_b = \frac{4c^2 - c - 1}{4c(c-1)} = \frac{4 \times 6^2 - 6 - 1}{4 \times 6 \times (6-1)} = 1.1416 \dots$$

式 (13-11) より、

$$\sigma = \chi_b \sigma_o = \chi_b \frac{Ed\phi}{360DNa} = 1.1416 \times \frac{1.86 \times 10^5 \times 5 \times 30}{360 \times 30 \times 7.9254} = 372.1 \text{ (MPa)}$$

3. 式 (13-17) を導きなさい。

式 (13-16) より、

$$|\sigma(x)| = \frac{|M(x)|}{z(x)} = \frac{6Fx}{\frac{b_o x \cdot t^2}{l}} = \frac{6Fl}{b_o t^2} \quad \leftarrow \text{曲げ応力の最大値 (} x=l \text{)}$$

平等強さのはりでは、曲げ応力が一定であることから、式 (13-15) より、

$$b(x) = \frac{b_o}{l} x \text{ (mm)}$$

図 13-7 のように、右端の幅が b_o で先端に向かって幅が狭くなる三角形のはりの断面二次モーメントは式 (13-15) より、

$$I(x) = \frac{b(x)t^3}{12} = \frac{x b_o t^3}{l} \frac{1}{12} = \frac{x}{l} I_o$$

ここで、 $I_o = \frac{b_o t^3}{12}$ と表される。 I_o は右端 ($x=l$) における断面二次モーメントである。

次にこのはりのたわみを考える。

断面二次モーメントも x の関数であり、たわみ曲線を求める基礎式は、

$$\frac{d^2 y}{dx^2} = -\frac{M(x)}{EI(x)}$$

となる。したがって、この平等強さのはりの基礎式は、

$$\frac{d^2 y}{dx^2} = \frac{Fx}{E \frac{x}{l} I_o} \quad \text{よって、} \quad EI_o \frac{d^2 y}{dx^2} = Fl$$

となり、これを積分して、

$$EI_0 \frac{dy}{dx} = Flx + c_1 \quad \text{①}$$

$$EI_0 y = \frac{Fl}{2} x^2 + c_1 x + c_2 \quad \text{②}$$

となる。右端 ($x = l$) でのたわみ角とたわみが 0 であるから、式①と式②より、

$$c_1 = -Fl^2, \quad c_2 = \frac{Fl^3}{2}$$

したがって、はりのたわみ角およびたわみの式は、

$$\theta = \frac{dy}{dx} = \frac{Fl(x-l)}{EI_0} \quad \text{③}$$

$$y = \frac{Fl}{EI_0} \left(\frac{x^2}{2} - lx + \frac{l^2}{2} \right) \quad \text{④}$$

となり、いずれも先端 ($x = 0$) で最大値になる。

$$\theta_{max} = \frac{Fl^2}{EI_0}$$

$$y_{max} = \frac{Fl}{EI_0} \left(\frac{0^2}{2} - l \times 0 + \frac{l^2}{2} \right) = \frac{Fl^3}{2EI_0} = \frac{Fl^3}{2E} \cdot \frac{12}{b_0 t^3} = \frac{6F}{Eb_0} \left(\frac{l}{t} \right)^3 \quad (13-17)$$