

演習問題 3 の解答

問題 3.1 の解答

長さ l [m] のうどんの重さは,

$$W = \rho g A l \quad [\text{N}] \quad (3.1.1)$$

で, 根元に発生する応力は

$$\sigma = \frac{W}{A} = \rho g l \quad [\text{N/m}^2] \quad (3.1.2)$$

となり, これが強さである。

材料が強い, もしくは軽ければ, 自重で切れる長さが長くなる。式(3.1.2)を書き換えると,

$$l = \frac{\sigma}{\rho g}$$

となるが, これは強さを単位体積あたりの重さで割ったものである。これを比強度(Specific strength)といい, この値が大きければ, その材料は“軽くて強い”ということになる。

$$\text{比強度} = \frac{\text{強さ}}{\text{単位体積あたりの重さ}}$$

問題 3.2 の解答

この問題は天井から吊るした場合と基本的に同じで, 式(3.11)までそのまま成り立つ。ただし, 式(3.7)の σ_0 は

$$\sigma_0 = -\frac{mg}{A_0}$$

と読み替えなければならない。これは式(3.7)では引張応力を示しているのに対し, 今回は圧縮応力が加わっているためである。

境界条件は, $(A)_{x=l} = A_0$, つまり

$$(A)_{x=l} = C \exp\left(\frac{\rho g l}{\sigma_0}\right) = A_0$$

より

$$C = A_0 \exp\left(-\frac{\rho g l}{\sigma_0}\right)$$

となり, 式(3.11)より断面積分布は最終的に

$$A = A_0 \exp\left(-\frac{\rho g l}{\sigma_0}(x-l)\right)$$

と求められる。

問題 3.3 の解答

外力 P のうち、棒 1 を伸ばすのに必要な分を P_1 、棒 2 を伸ばすのに必要な分を P_2 とすると、

$$P_1 + P_2 = P \quad (3.3.1)$$

棒 1 と棒 2 の伸びは等しく、これを λ とおくと、

$$\lambda = \frac{P_1}{E_1 A_1} l = \frac{P_2}{E_2 A_2} l \quad (3.3.2)$$

式(3.3.1)、式(3.3.2)より

$$(E_1 A_1 + E_2 A_2) \frac{\lambda}{l} = P$$

すなわち

$$\lambda = \frac{Pl}{E_1 A_1 + E_2 A_2}$$

が解。

図 3.27 の 2 本の棒は荷重軸方向に並列に配置されているので、並列モデル (Parallel model) と呼ぶこともある。一方、図 3.9 のような配置は直列モデル (Series model) である。

問題 3.4 の解答

熱膨張係数 α_1 、 α_2 の関係を $\alpha_1 > \alpha_2$ とすると、棒 1 のほうが多く伸びようとする。実際には束ねられているので、棒 1 は伸びが抑制される一方、棒 2 は伸ばされて、両方の伸びが同じになる。外力は作用していないので、棒 1 にかかる圧縮力と棒 2 にかかる引張力は等しく、正負のみ逆となる。式(3.30)より、圧縮方向を正とすると

$$\lambda_1 = -\frac{l}{E_1 A_1} P + \alpha_1 \Delta T l$$

$$\lambda_2 = \frac{l}{E_2 A_2} P + \alpha_2 \Delta T l$$

両方の伸び量は同じになるので、

$$-\frac{l}{E_1 A_1} P + \alpha_1 \Delta T l = \frac{l}{E_2 A_2} P + \alpha_2 \Delta T l$$

$$\left(\frac{1}{E_1 A_1} + \frac{1}{E_2 A_2} \right) P = (\alpha_1 - \alpha_2) \Delta T l$$

$$P = \frac{(\alpha_1 - \alpha_2)\Delta T}{\frac{1}{E_1 A_1} + \frac{1}{E_2 A_2}} = \frac{E_1 A_1 E_2 A_2 (\alpha_1 - \alpha_2)\Delta T}{E_1 A_1 + E_2 A_2}$$

これを式(3.30)に代入し、全体の伸び量を λ とすると、

$$\begin{aligned} \lambda &= \left(-\frac{l}{E_1 A_1}\right) \frac{E_1 A_1 E_2 A_2 (\alpha_1 - \alpha_2)\Delta T}{E_1 A_1 + E_2 A_2} + \alpha_1 \Delta T l \\ \lambda &= -\frac{E_2 A_2 (\alpha_1 - \alpha_2)\Delta T l}{E_1 A_1 + E_2 A_2} + \alpha_1 \Delta T l \\ &= \frac{E_1 A_1 \alpha_1 + E_2 A_2 \alpha_2}{E_1 A_1 + E_2 A_2} \Delta T l \end{aligned}$$

これが全体の伸び量である。

問題 3.5 の解答

まず図 3A-1(a)において C 点での力のつり合いを考えると、

$$P_{AC} = \frac{1}{2}P, \quad P_{BC} = \frac{\sqrt{3}}{2}P \quad (\text{ともに引張り})$$

となる。

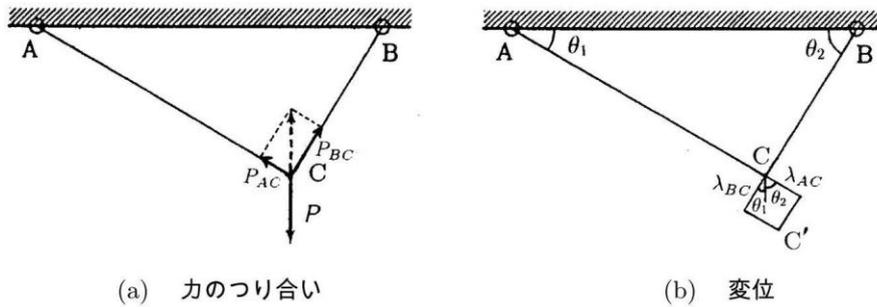


図 3A-1 トラス

次に変位を考える。AC= l 、BC= $\sqrt{3}l$ なので、

$$\text{部材 AC の伸び} : \lambda_{AC} = \frac{P_{AC} \times \sqrt{3}l}{EA} = \frac{\sqrt{3}}{2} \frac{Pl}{EA}$$

$$\text{部材 BC の伸び} : \lambda_{BC} = \frac{P_{BC} \times l}{EA} = \frac{\sqrt{3}}{2} \frac{Pl}{EA}$$

C 点の下方への移動量を δ_V 、水平方向(右方向)への移動量を δ_H とすると、

$$\delta_V = \lambda_{AC} \cos \theta_2 + \lambda_{BC} \cos \theta_1 = \frac{3 + \sqrt{3}}{4} \frac{Pl}{EA}$$

$$\delta_H = \lambda_{AC} \cos \theta_2 - \lambda_{BC} \cos \theta_1 = \frac{3 - \sqrt{3}}{4} \frac{Pl}{EA}$$

これが解となる。このように鉛直方向に引張っても、水平方向に変位が出るこ

とがある。

問題 3.6 の解答

このトラスの場合，接点 A に集まる部材 AB, AC の軸力から求めていく。

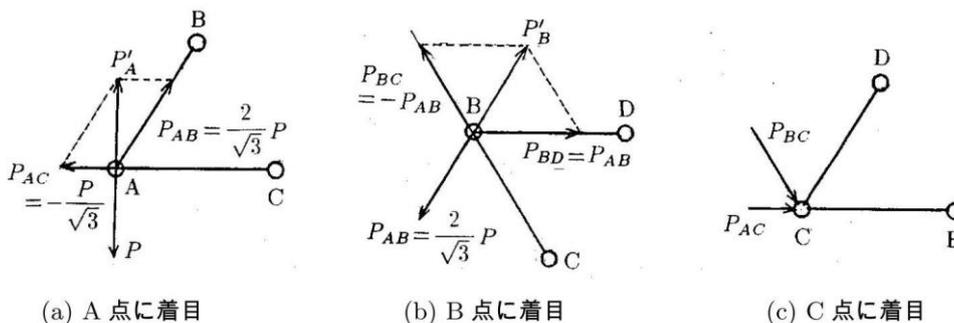


図 3A-2 トラスの軸力を順次解いていく

まず，図 3A-2(a)において接点 A に着目する。A 点でのつり合いを保つためには，外力 P に対して，大きさが等しく向きが反対の P'_A が必要である。この力は部材 AB, AC より作り出されているので， P'_A を AB, AC 方向に分解し， P_{AB} , P_{AC} を求める。ここで，部材 AB は接点 A を引き上げているので引張り，部材 AC は接点 A を左方向へ押しているので圧縮となっていることに注意する。

次に図 3A-2(b)で接点 B に着目する。接点 B は P_{AB} の力で左斜め下に引っ張られている。その力と部材 BC, BD に働く軸力がつり合う。この場合，部材 BC は圧縮，部材 BD は引張りとなる。

最後に図 3A-2(c)で接点 C について考える。ここでは図に示されているように部材 AC から P_{AC} ，部材 BC から P_{BC} と，既知の力を受けている。なので，これとつり合うように部材 CD, CE に働く力を求めればよい。以下同じ手順である。

このように，ある接点に着目したとき，その接点に集まる部材のうち，軸力が未知のものは常に 2 本で，その方向への力の分解が可能である。これが静定トラスの方鼎である。それに対し，図 3A-3 では A 点に部材が 3 本集まっており，外力 P を分解することができず，不静定である。

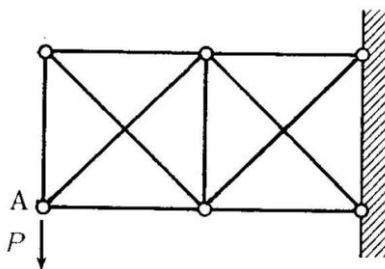


図 3A-3 不静定トラス

問題 3.7 の解答

楕円孔が開いていて、応力が加わっているので応力集中の問題である。応力集中係数 K は、式(3.45)より

$$K = 1 + 2 \frac{b}{a}$$

今回、 $\frac{b}{a} = 3$ と与えられているので

$$K = 1 + 2 \times 3 = 7$$

破壊時の平均応力 σ_n を求めるので、式(3.44)を変形して

$$\begin{aligned} \sigma_n &= \frac{\sigma_{max}}{K} \\ &= \frac{500}{7} = 71.4 \dots \cong 71[\text{MPa}] \end{aligned}$$

問題 3.8 の解答

累積損傷に関してはマイナー則より寿命を算出する。応力状態が2つの場合、式(3.49)より

$$\frac{n_1}{N_1} + \frac{n_2}{N_2} = 1$$

ここで、 n は与えた繰り返し荷重回数、 N は寿命回数である。 n_2 を求めたいので、式(3.49)を変形して

$$n_2 = N_2 \left(1 - \frac{n_1}{N_1}\right)$$

今回 $N_1 = 1 \times 10^6$ 、 $N_2 = 5 \times 10^6$ 、 $n_1 = 3 \times 10^5$ なので、代入して

$$\begin{aligned} n_2 &= 5 \times 10^6 \left(1 - \frac{3 \times 10^5}{1 \times 10^6}\right) \\ &= 3.5 \times 10^6 \end{aligned}$$

つまり σ_2 を与える場合、あと 3500000 回使える。

問題 3.9 の解答

下図を解答とする。

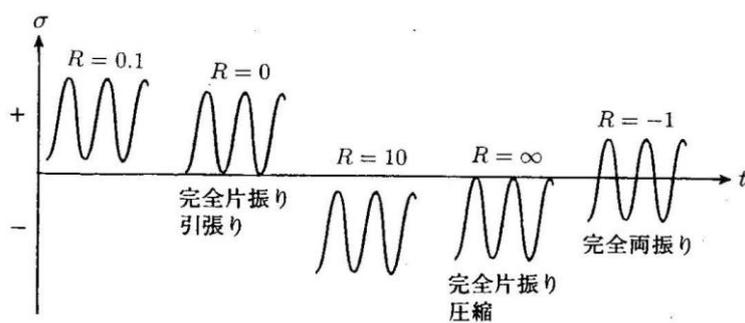


図 3A-4 くり返し負荷の形態