

問 1

図-1 に示す単純ばりの点 D のたわみ δ_D とたわみ角 θ_D を

カスティリアノの定理より求めよ。

ただし $E = 2.1 \times 10^7 \text{ N/cm}^2 (= 2.1 \times 10^8 \text{ kN/m}^2)$, $I = 5.5 \times 10^4 \text{ cm}^4 (= 5.5 \times 10^{-4} \text{ m}^4)$,

せん断力の影響を無視する。

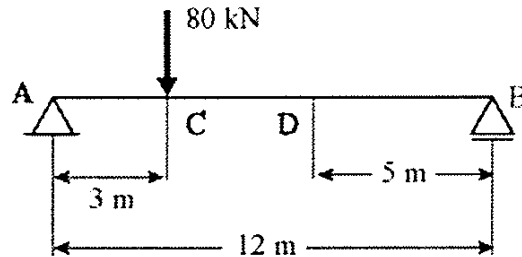
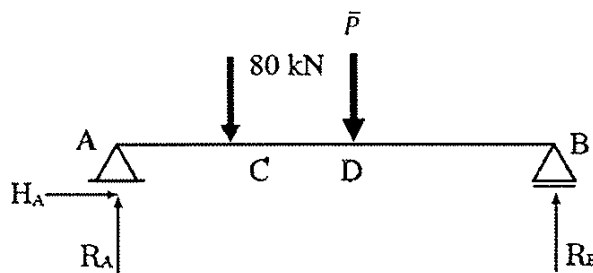
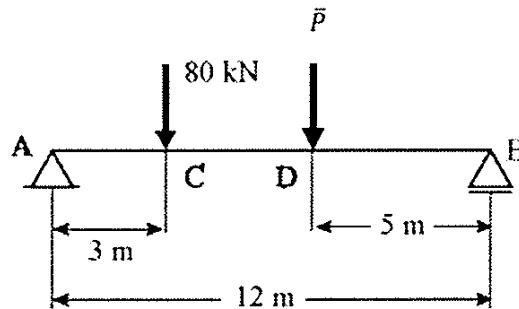


図-1

解答) まず, 点 D に下図のように仮想荷重($\bar{P}$)をかける。



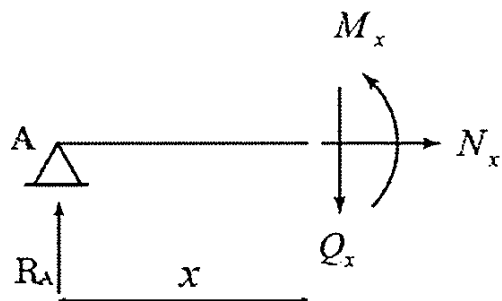
$$\sum H = 0: H_A = 0$$

$$\sum V = 0: R_A + R_B - 80 - \bar{P} = 0$$

$$\sum M = 0: 12R_B - 80 \times 3 - 7\bar{P} = 0$$

$$\therefore R_B = \frac{7}{12}\bar{P} + 20 \quad R_A = \frac{5}{12}\bar{P} + 60$$

A-C間の断面力



$$\sum H = 0: N_x = 0$$

$$\sum V = 0: R_A - Q_x = 0$$

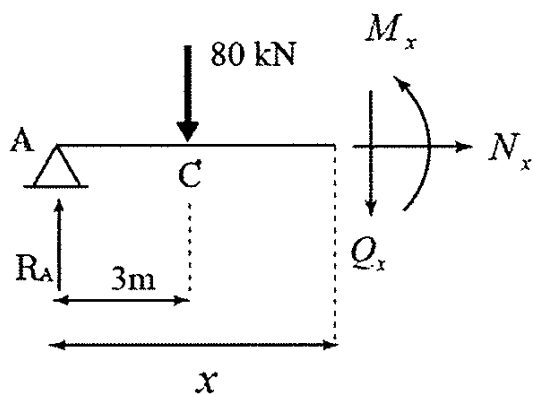
$$\therefore Q_x = R_A$$

$$\sum M = 0: M_x - Q_x x = 0$$

$$\therefore M_x = R_A x = \frac{5}{12} \bar{P} x + 60x$$

$$\rightarrow \frac{\partial M_x}{\partial \bar{P}} = \frac{5}{12} x$$

C-D間の断面力



$$\sum H = 0: N_x = 0$$

$$\sum V = 0: R_A - 80 - Q_x = 0$$

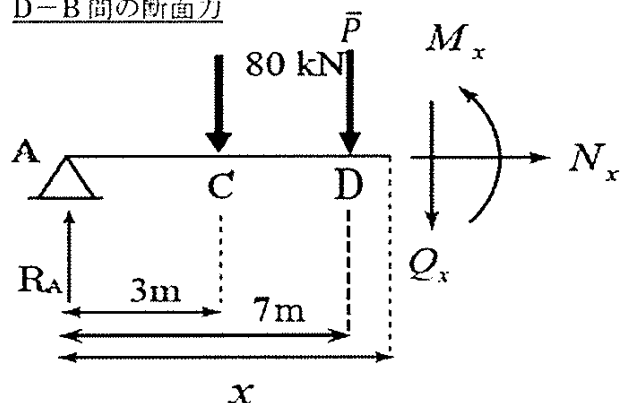
$$\therefore Q_x = \frac{5}{12} \bar{P} - 20$$

$$\sum M = 0: M_x - Q_x x - 80 \times 3 = 0$$

$$\therefore M_x = \frac{5}{12} \bar{P} x - 20x + 240$$

$$\rightarrow \frac{\partial M_x}{\partial \bar{P}} = \frac{5}{12} x$$

D-B間の断面力



$$\sum H = 0: N_x = 0$$

$$\sum V = 0: R_A - 80 - \bar{P} - Q_x = 0$$

$$\therefore Q_x = -\frac{7}{12} \bar{P} - 20$$

$$\sum M = 0: M_x - Q_x x - 80 \times 3 - 7\bar{P} = 0$$

$$\therefore M_x = -\frac{7}{12} \bar{P} x - 20x + 240 + 7\bar{P}$$

$$\rightarrow \frac{\partial M_x}{\partial \bar{P}} = 7 - \frac{7}{12} x$$

カスティアリノの定理より、変位は下式により与えられる。

$$\delta_H = \int_l \frac{N}{EA} \frac{\partial N}{\partial P_i} dl + \int_l \frac{M}{EI} \frac{\partial M}{\partial P_i} dl + \int_l \kappa \frac{Q}{GA} \frac{\partial Q}{\partial P_i} dl$$

今回、せん断力の影響を無視するので、変位 δ_D は以下のようになる。

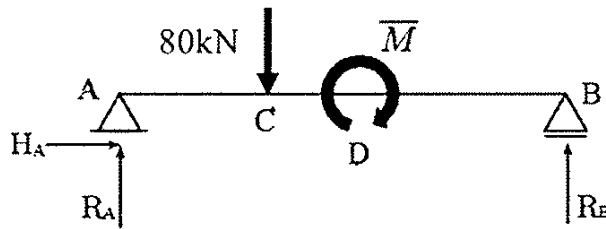
$$\begin{aligned} \delta_D &= \int_l \frac{M}{EI} \frac{\partial M}{\partial \bar{P}} dl \\ &= \frac{1}{EI} \int_0^3 \left\{ \left(\frac{5}{12} \bar{P}x + 60x \right) \cdot \frac{5}{12} x \right\} dx + \frac{1}{EI} \int_3^7 \left\{ \left(\frac{5}{12} \bar{P}x - 20x + 240 \right) \cdot \frac{5}{12} x \right\} dx \\ &\quad + \frac{1}{EI} \int_7^{12} \left\{ \left(7\bar{P} + 240 - \frac{7}{12} \bar{P}x - 20x \right) \cdot \left(7 - \frac{7}{12} x \right) \right\} dx \\ &= \frac{1}{EI} \left[\frac{25}{432} \bar{P}x^3 + \frac{25}{3} x^3 \right]_0^3 + \frac{1}{EI} \left[\frac{25}{432} \bar{P}x^3 - \frac{25}{9} x^3 + 50x^2 \right]_3^7 \\ &\quad + \frac{1}{EI} \left[\frac{49}{432} \bar{P}x^3 - \frac{98}{24} \bar{P}x^2 + 49\bar{P}x + \frac{35}{9} x^3 - 140x^2 + 1680x \right]_7^{12} \end{aligned}$$

しかし、 $\bar{P}$ は実際に点 D に作用する荷重ではないので、 $\bar{P} = 0$ となり

$$\delta_D = \frac{1}{EI} \left[\frac{25}{3} x^3 \right]_0^3 + \frac{1}{EI} \left[-\frac{25}{9} x^3 + 50x^2 \right]_3^7 + \frac{1}{EI} \left[\frac{35}{9} x^3 - 140x^2 + 1680x \right]_7^{12}$$

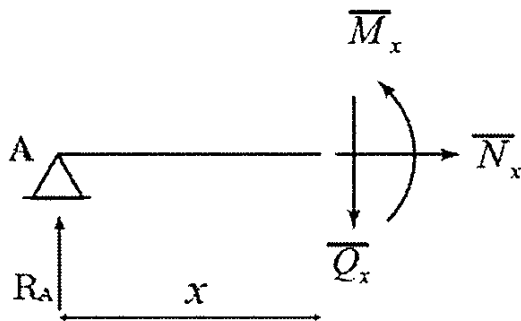
$$\therefore \delta_D = 0.01587...[m] = 1.59[cm]$$

次に、点 D のたわみ角 θ_D を求めるために、点 D に下図のように仮想モーメント ($\bar{M}$) をかける。



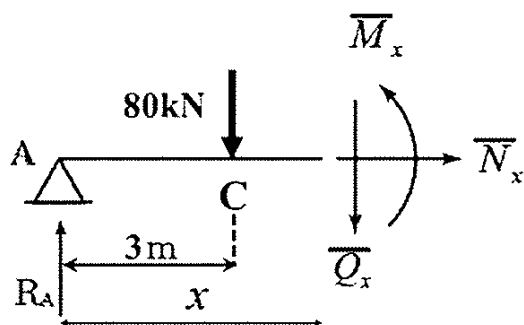
$$\begin{aligned}\sum H = 0: & H_A = 0 \\ \sum V = 0: & R_A + R_B - 80 = 0 \\ \sum M_A = 0: & \bar{M} - 12R_B + 3 \times 80 = 0 \\ \therefore & R_B = 20 + \frac{\bar{M}}{12}, \quad R_A = 60 - \frac{\bar{M}}{12}\end{aligned}$$

A-C 間の断面力



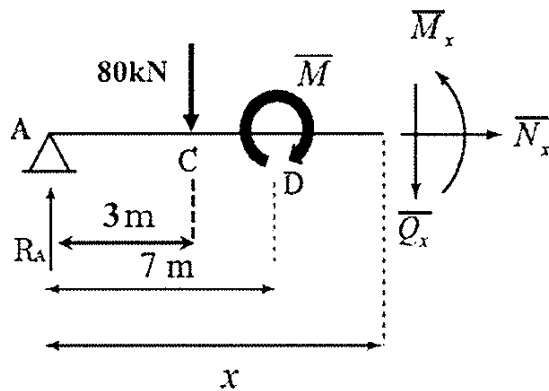
$$\begin{aligned}\sum H = 0: & \bar{N}_x = 0 \\ \sum V = 0: & R_A - \bar{Q}_x = 0 \\ \therefore & \bar{Q}_x = 60 - \frac{\bar{M}}{12} \\ \sum M = 0: & \bar{M}_x - \bar{Q}_x x = 0 \\ \therefore & \bar{M}_x = 60x - \frac{\bar{M}}{12}x \\ \rightarrow & \frac{\partial \bar{M}_x}{\partial \bar{M}} = -\frac{1}{12}x\end{aligned}$$

C-D 間の断面力



$$\begin{aligned}\sum H = 0: & \bar{N}_x = 0 \\ \sum V = 0: & R_A - \bar{Q}_x - 80 = 0 \\ \therefore & \bar{Q}_x = -20 - \frac{\bar{M}}{12} \\ \sum M = 0: & \bar{M}_x - \bar{Q}_x x - 3 \times 80 = 0 \\ \therefore & \bar{M}_x = 240 - 20x - \frac{\bar{M}}{12}x \\ \rightarrow & \frac{\partial \bar{M}_x}{\partial \bar{M}} = -\frac{1}{12}x\end{aligned}$$

D-B間の断面力



$$\begin{aligned}\sum H = 0: \bar{N}_x &= 0 \\ \sum V = 0: R_A - \bar{Q}_x - 80 &= 0 \\ \therefore \bar{Q}_x &= -20 - \frac{\bar{M}}{12} \\ \sum M = 0: -\bar{M} + \bar{M}_x - \bar{Q}_x x - 3 \times 80 &= 0 \\ \therefore \bar{M}_x &= 240 - 20x - \frac{\bar{M}}{12}x + \bar{M} \\ \rightarrow \frac{\partial \bar{M}_x}{\partial \bar{M}} &= -\frac{1}{12}x + 1\end{aligned}$$

カスティリアノの定理より，変位は下式により与えられる．

$$\theta_H = \int_l \frac{N}{EA} \frac{\partial N}{\partial M_i} dl + \int_l \frac{M}{EI} \frac{\partial M}{\partial M_i} dl + \int_l \kappa \frac{Q}{GA} \frac{\partial Q}{\partial M_i} dl$$

今回，せん断力の影響を無視するので，変位 θ_D は以下ようになる．

$$\begin{aligned}\theta_D &= \int_l \frac{M}{EI} \frac{\partial M}{\partial \bar{M}} dl \\ &= \frac{1}{EI} \int_0^3 \left\{ \left(-\frac{\bar{M}}{12}x + 60x \right) \cdot \left(-\frac{1}{12}x \right) \right\} dx + \frac{1}{EI} \int_3^7 \left\{ \left(-\frac{\bar{M}}{12}x - 20x + 240 \right) \cdot \left(-\frac{1}{12}x \right) \right\} dx \\ &\quad + \frac{1}{EI} \int_7^{12} \left\{ \left(\bar{M} - \frac{\bar{M}}{12}x + 240 - 20x \right) \cdot \left(1 - \frac{1}{12}x \right) \right\} dx \\ &= \frac{1}{EI} \left[\frac{5}{432} \bar{M} x^3 - \frac{5}{3} x^3 \right]_0^3 + \frac{1}{EI} \left[\frac{5}{432} \bar{M} x^3 + \frac{5}{9} x^3 - 10x^2 \right]_3^7 \\ &\quad + \frac{1}{EI} \left[\frac{1}{432} \bar{M} x^3 - \frac{1}{12} \bar{M} x^2 + \bar{M} x + \frac{5}{9} x^3 - 20x^2 + 240x \right]_7^{12}\end{aligned}$$

しかし， $\bar{M}$ は実際に点 D に作用する荷重ではないので， $\bar{M} = 0$ となり

$$\theta_D = \frac{1}{EI} \left[-\frac{5}{3} x^3 \right]_0^3 + \frac{1}{EI} \left[\frac{5}{9} x^3 - 10x^2 \right]_3^7 + \frac{1}{EI} \left[\frac{5}{9} x^3 - 20x^2 + 240x \right]_7^{12}$$

$$\therefore \theta_D = -1.731601... \times 10^{-3} = -1.73 \times 10^{-3} [rad]$$

(反時計方向の回転)

7.7

図に示すトラスの点Cの鉛直変位 δ_v を求めよ。
ただし、部材の断面積は $A_{AC}=5\text{cm}^2$ 、
 $A_{BC}=15\text{cm}^2$ 、 $E=2.1 \times 10^7 \text{N/cm}^2$ とする。

解

まず、 $\sin\theta$ 、 $\cos\theta$ を求める。

$$\sin\theta = \frac{4}{\sqrt{3^2 + 4^2}} = \frac{4}{5}$$

$$\cos\theta = \frac{3}{\sqrt{3^2 + 4^2}} = \frac{3}{5}$$

次に、自由体図は右図のようになる。
ここで、C点における力のつり合いは

$$\begin{aligned} \sum V &= P - N_{(1)} \sin\theta = 0 \\ N_{(1)} &= \frac{P}{\sin\theta} = 62500\text{N} \\ \sum H &= -N_{(1)} \cos\theta - N_{(2)} = 0 \\ N_{(2)} &= -N_{(1)} \cos\theta = -37500\text{N} \end{aligned}$$

となる。鉛直方向に仮想荷重をかけた場合、

$$\begin{aligned} \bar{N}_{(1)} \sin\theta &= 1 \\ -\bar{N}_{(1)} \cos\theta - \bar{N}_{(2)} &= 0 \end{aligned}$$

より

$$\begin{aligned} \bar{N}_{(1)} &= \frac{5}{4} \\ \bar{N}_{(2)} &= -\frac{3}{4} \end{aligned}$$

となり、よって鉛直変位は

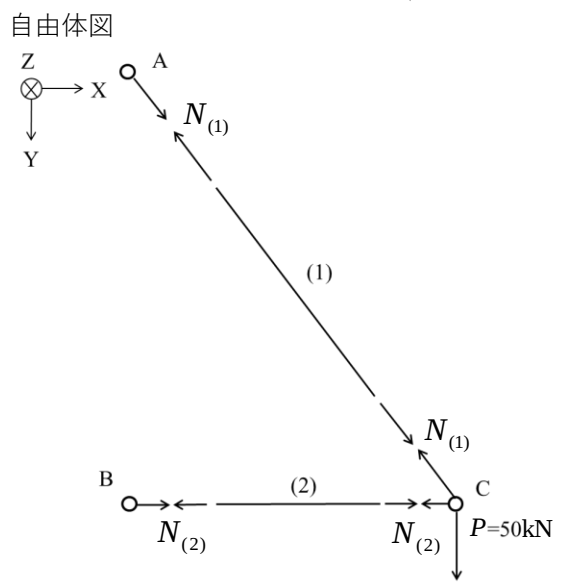
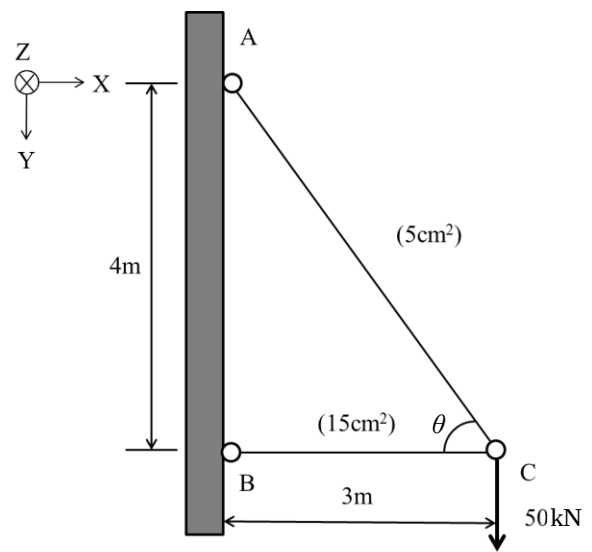
$$\begin{aligned} \delta_v &= \sum \frac{N_i \bar{N}_i}{EA} l = \frac{62500 \times 1.25 \times 500}{2.1 \times 10^7 \times 5} + \frac{37500 \times 0.75 \times 300}{2.1 \times 10^7 \times 15} \\ &= 0.398\text{cm} \end{aligned}$$

次に水平変位 S_H を求めるため、
水平方向に仮想荷重をかける。

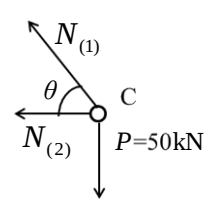
$$\bar{N}_{(2)} = 1$$

となり、よって水平変位は

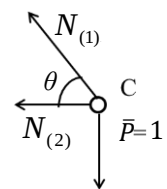
$$\begin{aligned} S_H &= \sum \frac{N_i \bar{N}_i}{EA} l = -\frac{37500 \times 1 \times 300}{2.1 \times 10^7 \times 15} \\ &= -0.036\text{cm} \end{aligned}$$



C点周りの図



仮想荷重をかけた場合(鉛直方向)



仮想荷重をかけた場合(水平方向)

