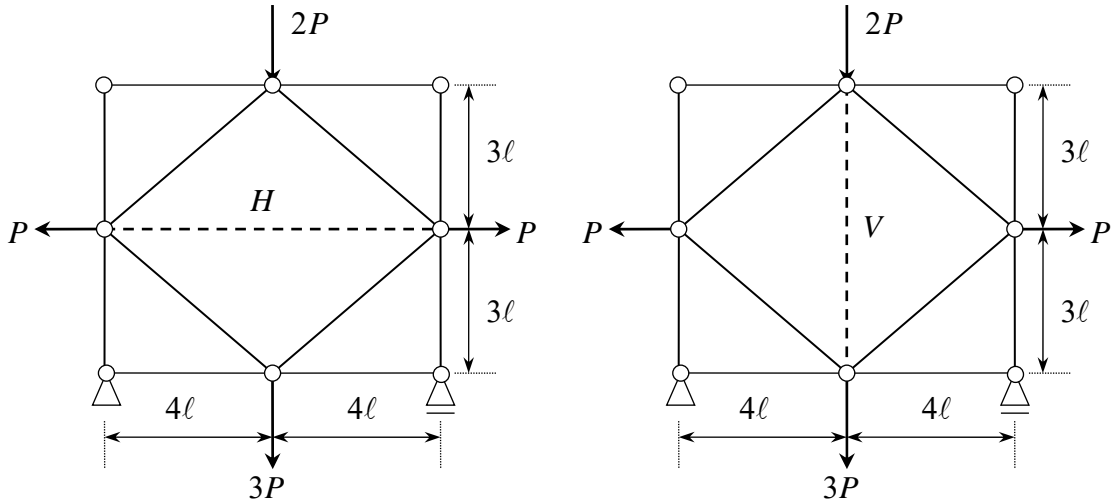
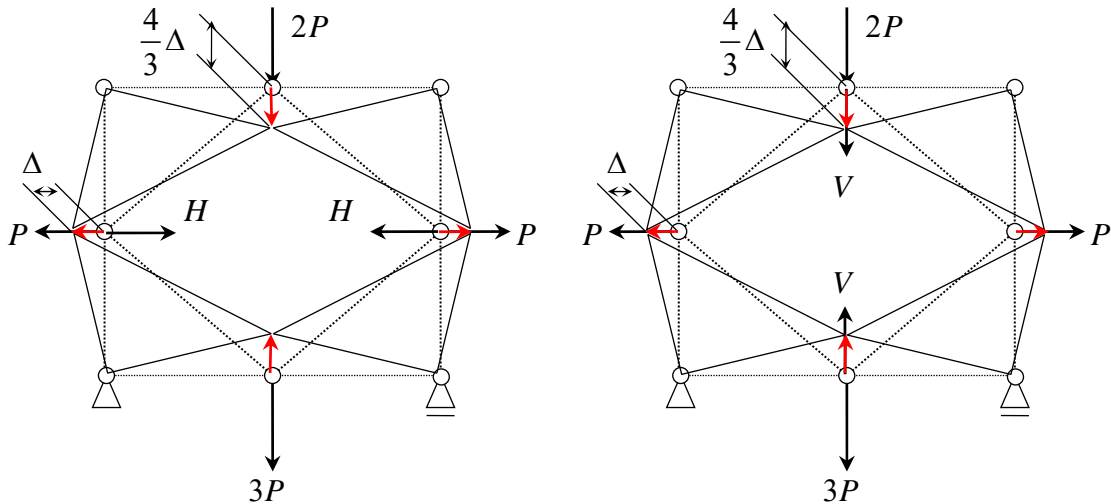


【問題 UD-T-6】 下図に示す2つの静定トラスについて、破線で表される部材の部材力  $H$ ,  $V$  を “**仮想変位の原理**” を用いて求めよ。



【解答】



上図に示すように、支持条件や幾何学的条件を満足する水平方向の仮想変位を  $\Delta$  とすると、鉛直方向の仮想変位は  $\frac{4}{3}\Delta$  となること、及び、力の方向と逆方向の仮想変位は “負” となることに注意して、“仮想変位の原理” を適用すると、次のようになる。

部材力  $H$  について

$$P \cdot \Delta + P \cdot \Delta + H \cdot (-\Delta) + H \cdot (-\Delta) + 2P \cdot \frac{4}{3}\Delta + 3P \cdot \left(-\frac{4}{3}\Delta\right) = 0$$

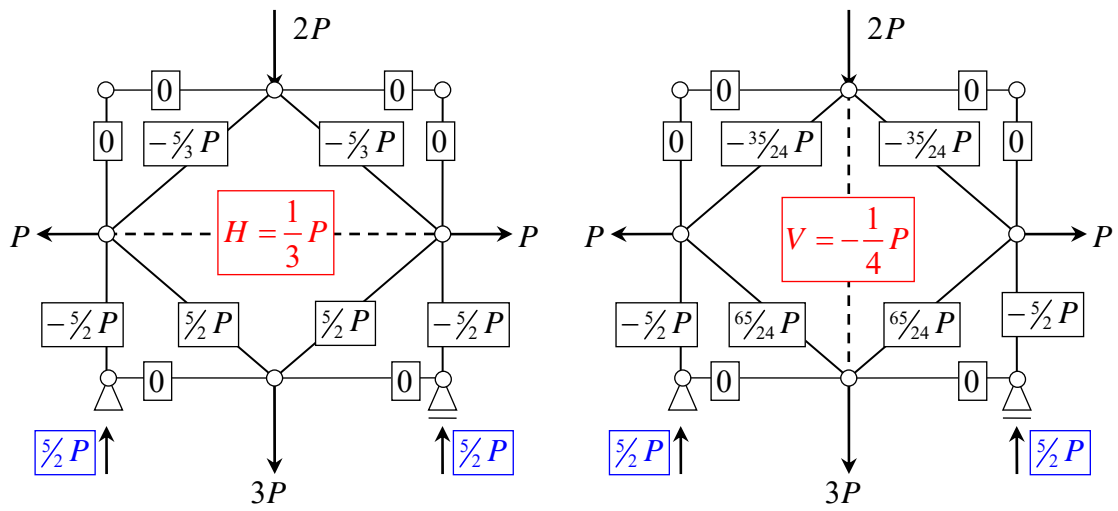
$$\therefore P + P - H - H + \frac{8}{3}P - 4P = 0 \quad \therefore -2H = -\frac{2}{3}P \quad \therefore H = \frac{1}{3}P$$

部材力  $V$  について

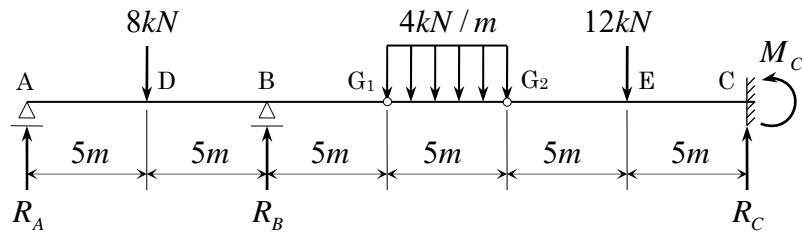
$$P \cdot \Delta + P \cdot \Delta + 2P \cdot \frac{4}{3}\Delta + 3P \cdot \left(-\frac{4}{3}\Delta\right) + V \cdot \frac{4}{3}\Delta + V \cdot \frac{4}{3}\Delta = 0$$

$$\therefore P + P + \frac{8}{3}P - 4P + \frac{4}{3}V + \frac{4}{3}V = 0 \quad \therefore \frac{8}{3}V = -\frac{2}{3}P \quad \therefore V = -\frac{1}{4}P$$

ちなみに、「節点法」によりすべての部材力を求めると、下図のようになる。

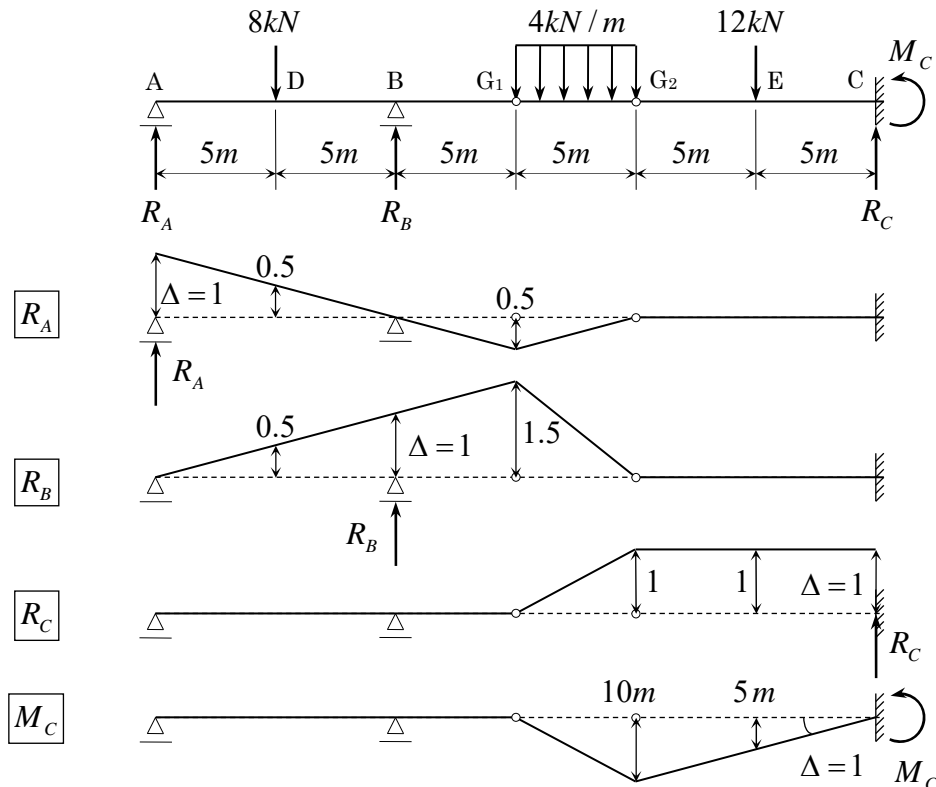


【問題 UD-G-6】 下図に示すゲルバーばりの支点反力  $R_A$ ,  $R_B$ ,  $R_C$  と C 点の支点曲げモーメント  $M_C$  を “仮想変位の原理” を用いて求めよ。



【解答】

支点反力  $R_A$ ,  $R_B$ ,  $R_C$  と C 点の支点曲げモーメント  $M_C$  のそれぞれについて、題意のゲルバーばりの支持条件や幾何学的条件を満足する “単位” の仮想変位  $\Delta = 1$  を図示すると下図のようになる。



荷重の方向と逆方向の仮想変位は “負” であることに注意して、“仮想変位の原理” を適用すると次のようになる。

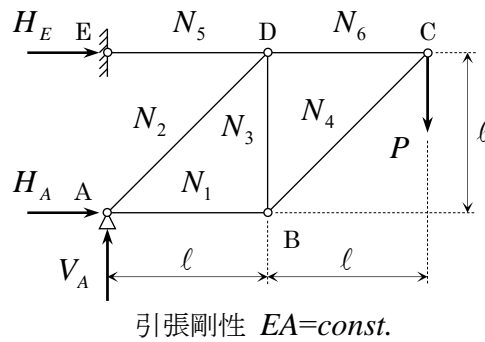
$$\begin{aligned} \text{支点反力 } R_A \text{ について} \quad R_A \cdot 1 + 8kN \cdot (-0.5) + 4kN/m \cdot \frac{1}{2} \cdot 0.5 \cdot 5m &= 0 \\ \therefore R_A = 4 - 5 = -1kN &\quad \therefore \boxed{R_A = -1kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{支点反力 } R_B \text{ について} \quad R_B \cdot 1 + 8kN \cdot (-0.5) + 4kN/m \cdot \frac{1}{2} \cdot (-1.5) \cdot 5m &= 0 \\ \therefore R_B = 4 + 15 = 19kN &\quad \therefore \boxed{R_B = 19kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{支点反力 } R_C \text{ について} \quad R_C \cdot 1 + 12kN \cdot (-1) + 4kN/m \cdot \frac{1}{2} \cdot (-1) \cdot 5m &= 0 \\ \therefore R_C = 12 + 10 = 22kN &\quad \therefore \boxed{R_C = 22kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{C 点の支点曲げモーメント } M_C \text{ について} \quad M_C \cdot 1 + 12kN \cdot 5m + 4kN/m \cdot \frac{1}{2} \cdot 10m \cdot 5m &= 0 \\ \therefore M_C = -60 - 100 = -160kN \cdot m &\quad \therefore \boxed{M_C = -160kN \cdot m} \end{aligned}$$

【問題 UL-T-4】 下図に示す静定トラスの C 点の鉛直変位  $v_C$  を “単位荷重法” を用いて求めよ。



【解答】

まず、支点反力  $V_A$ ,  $H_A$ ,  $H_E$  を求める。

鉛直方向の力の釣合から、  $V_A = P$

水平方向の力の釣合から、  $H_A + H_E = 0$

A 点回りのモーメントの釣合から、  $H_E \cdot l + P \cdot 2l = 0 \quad \therefore H_E = -2P$  よって、  $H_A = 2P$

次に、“節点法” によりトラスの部材力  $N_1 \sim N_6$  を求める。

C 点について、

鉛直方向の力の釣合から、  $N_4 \sin 45^\circ + P = 0 \quad \therefore N_4 = -\frac{P}{\sin 45^\circ} = -\sqrt{2}P$

水平方向の力の釣合から、  $N_6 + N_4 \cos 45^\circ = 0 \quad \therefore N_6 = -N_4 \cos 45^\circ = P$

B 点について、

鉛直方向の力の釣合から、  $N_4 \sin 45^\circ + N_3 = 0 \quad \therefore N_3 = -N_4 \sin 45^\circ = P$

水平方向の力の釣合から、  $N_1 = N_4 \cos 45^\circ \quad \therefore N_1 = -P$

D 点について、

鉛直方向の力の釣合から、  $N_2 \sin 45^\circ + N_3 = 0 \quad \therefore N_2 = -\frac{N_3}{\sin 45^\circ} = -\sqrt{2}P$

水平方向の力の釣合から、  $N_5 + N_2 \cos 45^\circ = N_6 \quad \therefore N_5 = N_6 - N_2 \cos 45^\circ = P + P = 2P$

E 点について、(check)

水平方向の力の釣合から、  $H_E + N_5 = -2P + 2P = 0$

A 点について、(check)

鉛直方向の力の釣合から、  $V_A + N_2 \sin 45^\circ = P - P = 0$

水平方向の力の釣合から、  $H_A + N_1 + N_2 \cos 45^\circ = 2P - P - P = 0$

したがって、静定トラスの C 点の鉛直変位  $v_C$  を “単位荷重法” を用いて求めると、次のようになる。

$$\begin{aligned}
 1 \times v_C &= \sum_{j=1}^6 \bar{N}_j \frac{N_j}{EA} \ell_j \\
 &= (-1) \cdot \frac{-P}{EA} \cdot l + (-\sqrt{2}) \cdot \frac{-\sqrt{2}P}{EA} \cdot \sqrt{2}l + (1) \cdot \frac{P}{EA} \cdot l + (-\sqrt{2}) \cdot \frac{-\sqrt{2}P}{EA} \cdot \sqrt{2}l + (2) \cdot \frac{2P}{EA} \cdot l + (1) \cdot \frac{P}{EA} \cdot l \\
 &= \frac{P\ell}{EA} \cdot (1 + 2\sqrt{2} + 1 + 2\sqrt{2} + 4 + 1) = (7 + 4\sqrt{2}) \frac{P\ell}{EA} \\
 \therefore v_C &= \boxed{(7 + 4\sqrt{2}) \frac{P\ell}{EA}}
 \end{aligned}$$