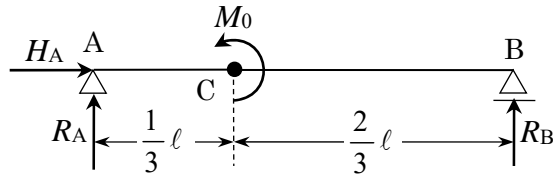


【問題 1】 下図に示すような単純ばり AB の C 点に集中曲げモーメント  $M_0$  が作用するとき、断面力図 (せん断力  $Q$  図, 曲げモーメント  $M$  図) を図示せよ。



【解答】

支点反力  $H_A$ ,  $R_A$ ,  $R_B$  を、次の3つの剛体の釣合条件より求める。

水平方向の力の釣合から、  $H_A = 0$

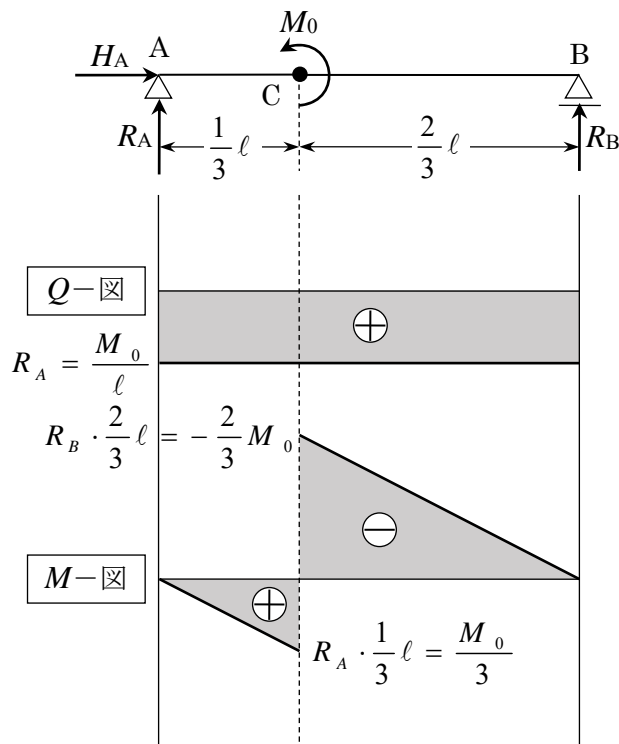
鉛直方向の力の釣合から、  $R_A + R_B = 0$

A 点回りのモーメントの釣合から、  $M_0 + R_B \cdot l = 0$

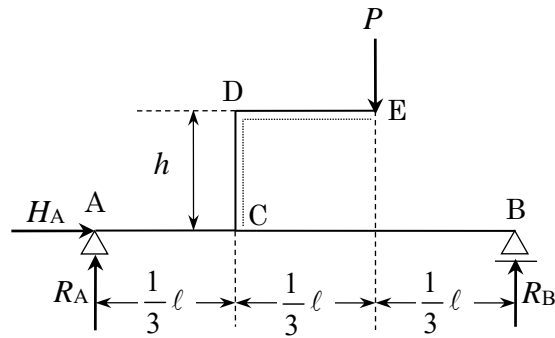
または、B 点回りのモーメントの釣合から、  $M_0 = R_A \cdot l$

これらから、支点反力は、  $H_A = 0$ ,  $R_A = \frac{M_0}{l}$ ,  $R_B = -\frac{M_0}{l}$  となる。

断面力図、即ち、せん断力図 ( $Q$ -図), 曲げモーメント図 ( $M$ -図) を描くと、以下のようなになる。



【問題 2】 下図に示すようなラーメン CDE が付加された単純ばり AB の E 点に集中荷重  $P$  が作用するとき、断面力図（軸力  $N$  図，せん断力  $Q$  図，曲げモーメント  $M$  図）を図示せよ。



【解答】

支点反力  $H_A$ ，  $R_A$ ，  $R_B$  を、次の 3 つの剛体の釣合条件より求める。

水平方向の力の釣合から、  $H_A = 0$

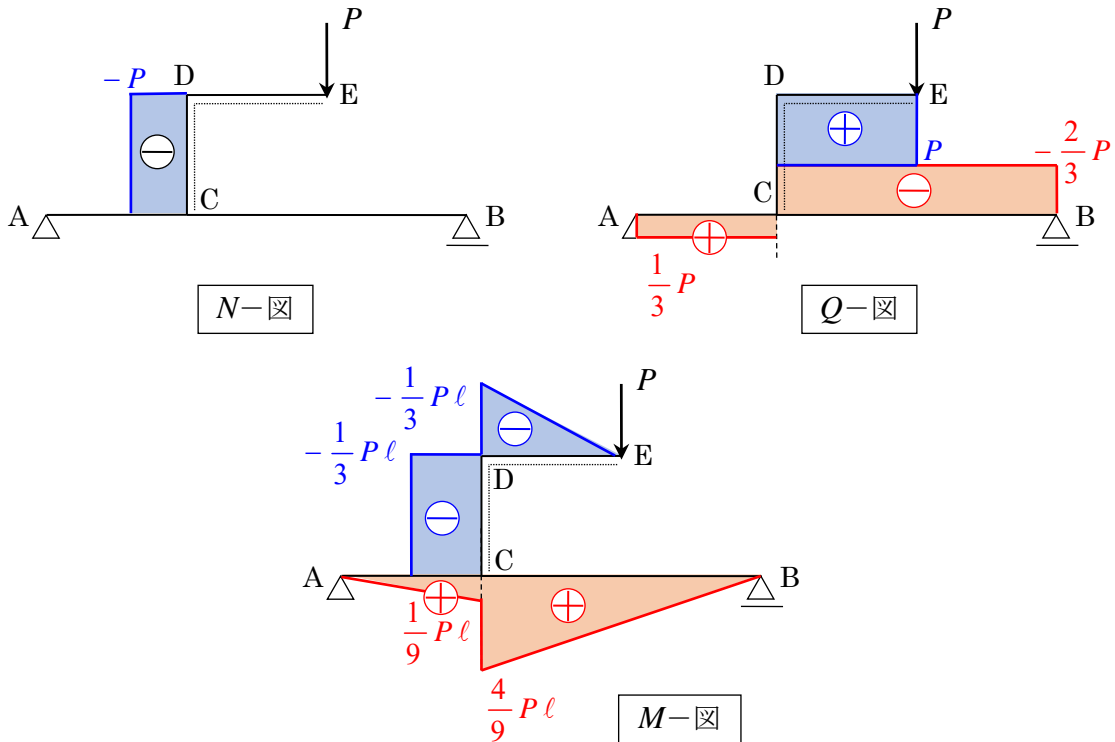
鉛直方向の力の釣合から、  $R_A + R_B = P$

A 点回りのモーメントの釣合から、  $P \cdot \frac{2}{3} l = R_B \cdot l$

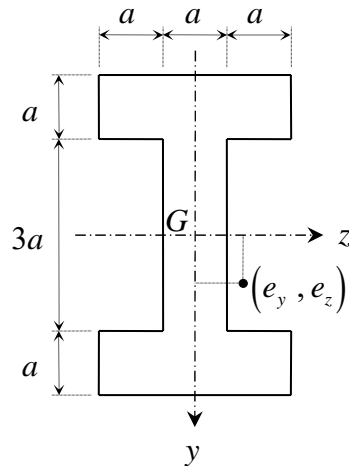
または、B 点回りのモーメントの釣合から、  $P \cdot \frac{1}{3} l = R_A \cdot l$

これらから、支点反力は、  $H_A = 0$ ，  $R_A = \frac{1}{3} P$ ，  $R_B = \frac{2}{3} P$  となる。

断面力図、即ち、軸力図 ( $N$ -図)，せん断力図 ( $Q$ -図)，曲げモーメント図 ( $M$ -図) を描くと、以下のようなになる。



【問題 CM-CS-1a】 下図に示す “I 型断面” の “断面の核” を求め、図示せよ。



【解答】

図に示すように、重心  $G$  を通る  $y, z$  軸は主軸となるから、 $y, z$  軸に関する断面 2 次モーメント  $I_y, I_z$  は、次のようになる。

$$I_y = \frac{3a \cdot a^3}{12} + \frac{a \cdot (3a)^3}{12} \times 2 = \left( \frac{1}{4} + \frac{9}{2} \right) \cdot a^4 = \frac{19}{4} a^4$$

$$I_z = \frac{a \cdot (3a)^3}{12} + 2 \cdot 3a \cdot a \cdot \left( \frac{3}{2}a + \frac{1}{2}a \right)^2 + \frac{3a \cdot a^3}{12} \times 2$$

$$= \frac{9}{4} a^4 + 6 \cdot 4a^4 + \frac{1}{2} a^4 = \left( \frac{9}{4} + 24 + \frac{1}{2} \right) \cdot a^4 = \frac{9 + 96 + 2}{4} a^4 = \frac{107}{4} a^4$$

《別解》

$$I_z = \frac{3a \cdot (5a)^3}{12} - \frac{2a \cdot (3a)^3}{12} = \frac{125}{4} a^4 - \frac{9}{2} a^4 = \frac{125 - 18}{4} a^4 = \frac{107}{4} a^4$$

また、断面積  $A$  は、 $A = 3a^2 \times 2 + 3a^2 = 9a^2$  だから、 $y, z$  軸に関する回転半径をそれぞれ  $r_y, r_z$  とすると、

$$r_y^2 = \frac{I_y}{A} = \frac{\frac{19}{4} a^4}{9a^2} = \frac{19}{36} a^2 \quad r_z^2 = \frac{I_z}{A} = \frac{\frac{107}{4} a^4}{9a^2} = \frac{107}{36} a^2$$

ここで、載荷荷重の偏心位置を  $(e_y, e_z)$  とすると、中立軸は、 $1 + \frac{e_y}{r_z^2} y + \frac{e_z}{r_y^2} z = 0$  と表され、中立軸が  $y, z$  軸と交わる点すなわち切片  $n_y, n_z$  は、次のようになる。

$$n_y = -\frac{r_z^2}{e_y}, \quad n_z = -\frac{r_y^2}{e_z} \quad \text{逆に、} \quad e_y = -\frac{r_z^2}{n_y}, \quad e_z = -\frac{r_y^2}{n_z}$$

よって、“断面の核”の端の位置を決めるためには、中立軸が次の 2 通り（4 通り）の限界位置にある場合について、載荷荷重の偏心位置を  $(e_y, e_z)$  を求めればよい。

(1) 中立軸が  $y = \pm \frac{5}{2}a$  となる時、切片は、 $n_y = \pm \frac{5}{2}a, n_z = \pm \infty$  となるから、

$$e_y = -\frac{r_z^2}{n_y} = -\frac{\frac{107}{36}a^2}{\pm \frac{5}{2}a} = \mp \frac{107}{36} \cdot \frac{2}{5} = \mp \frac{107}{90}a$$

$$\therefore (e_y, e_z) = \left( \mp \frac{107}{90}a, 0 \right)$$

$$e_z = -\frac{r_y^2}{n_z} = -\frac{\frac{19}{36}a^2}{\pm \infty} = 0$$

(2) 中立軸が  $z = \pm \frac{3}{2}a$  となる時、切片は、 $n_y = \pm \infty$ 、 $n_z = \pm \frac{3}{2}a$  となるから、

$$e_y = -\frac{r_z^2}{n_y} = -\frac{\frac{107}{36}a^2}{\pm \infty} = 0$$

$$\therefore (e_y, e_z) = \left( 0, \mp \frac{19}{54}a \right)$$

$$e_z = -\frac{r_y^2}{n_z} = -\frac{\frac{19}{36}a^2}{\pm \frac{3}{2}a} = \mp \frac{19}{36} \cdot \frac{2}{3}a = \mp \frac{19}{54}a$$

以上をまとめて、「断面の核」を斜線で図示すると下図のようになる。

