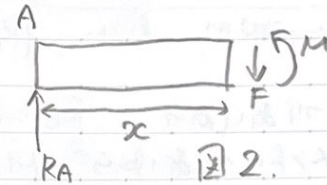


左図のように字を定義する。



(1) 力のつりあいより

$$R_A + R_B = 0 \quad \dots ①$$

モーメントのつりあいより

$$M_B = R_A l \quad \dots ②$$

①②から

$$R_A = \frac{M_B}{l}, \quad R_B = -\frac{M_B}{l}$$

図2から位置xでのモーメントは

$M = R_A x$ と表せる。たわみ曲線の微分方程式に代入して

$$\frac{d^2 y}{dx^2} = -\frac{M}{EI} = -\frac{1}{EI} \cdot R_A x$$

両辺積分して $\frac{dy}{dx} = -\frac{R_A}{EI} \left(\frac{x^2}{2} + C_1 \right)$ (C_1 は任意定数)

さらに積分して $y = -\frac{R_A}{EI} \left(\frac{x^3}{6} + C_1 x + C_2 \right)$ (C_2 は任意定数)

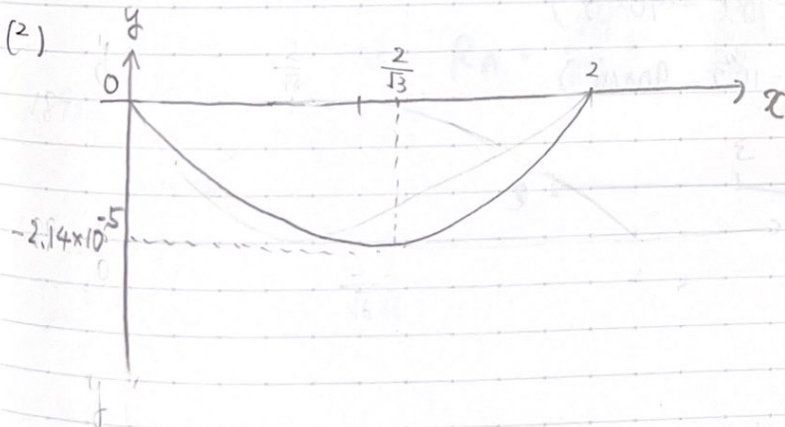
境界条件 ($y|_{x=0} = (y)|_{x=2} = 0$ より) $C_1 = -\frac{l^2}{6}$, $C_2 = 0$ となる。

値を代入して

$$y = -\frac{1}{EI} \times \frac{M_B}{l} \left(\frac{x^3}{6} - \frac{l^2}{6} x \right)$$

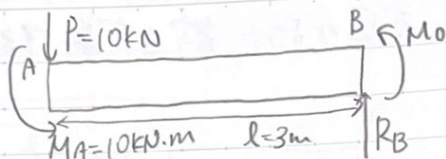
$$= -\frac{10 \times 10^3}{200 \times 10^9 \times 600 \times 10^6 \times 2} \times \frac{1}{6} x (x^2 - 4)$$

$$= -6.94 \times 10^{-5} x (x^2 - 4) \text{ mm}$$

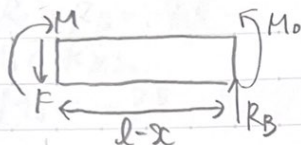


6.2

左図のように文字を定義する。



- (1) 力のつりあいのつりあ. $R_B = P$... ①
 モーメントのつりあいのつりあ $M_o = -M_A - Pl$... ②



左図から位置 x での曲げモーメントを式で表すと
 $M = R_B(l-x) + M_o$

たわみ曲線の微分方程式に代入して

$$\frac{d^2y}{dx^2} = -\frac{M}{EI} = -\frac{1}{EI}(R_B(l-x) + M_o)$$

両辺積分して

$$\frac{dy}{dx} = -\frac{1}{EI}\left(-\frac{R_B}{2}(l-x)^2 - M_o(l-x) + C_1\right) \quad (C_1 \text{ は任意定数})$$

さらに両辺積分して

$$y = -\frac{1}{EI}\left(\frac{R_B}{6}(l-x)^3 + \frac{M_o}{2}(l-x)^2 + C_1(l-x) + C_2\right) \quad (C_2 \text{ は任意定数})$$

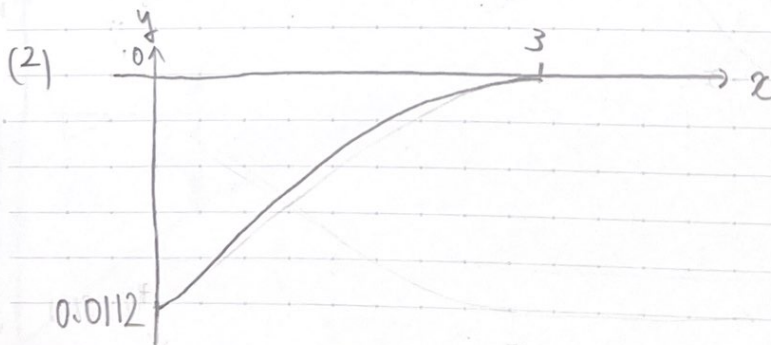
境界条件 $\left(\frac{dy}{dx}\right)_{x=l} = 0$, $(y)_{x=l} = 0$ より $C_1 = C_2 = 0$

$$\therefore y = -\frac{1}{EI}\left(\frac{P}{6}(l-x)^3 + \frac{-M_A - Pl}{2}(l-x)^2\right) \quad (\because ①, ②)$$

$$= -\frac{(l-x)^2}{6EI}\left(P(l-x) - 3(M_A + Pl)\right)$$

$$= -\frac{(3-x)^2}{6 \times 200 \times 10^9 \times 60 \times 10^{-6}}(-10^4 x - 90 \times 10^3)$$

$$= -1.39 \times 10^{-8}(3-x)^2(-10^4 x - 90 \times 10^3)$$



6.3

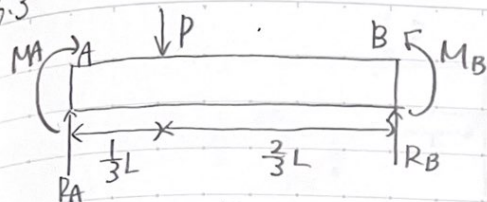


図1. FBD

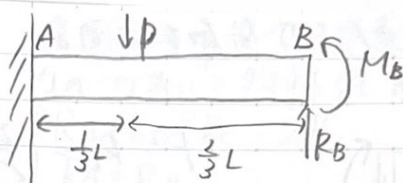


図2

(1) 図1のように文字を定義し、図2のようにはり置きかえて考える。

図2のはりを P, R_B, M_B による重ね合わせと考える。

まず力のつりあいから、 $R_A + R_B = P$... ①

次にモーメントのつりあいから、 $M_B - M_A = R_A L - \frac{2}{3}PL$... ②

力 P, R_B, M_B による変位を $\delta_P, \delta_R, \delta_M$ とし、たわみ角を $\theta_P, \theta_R, \theta_M$ とする。

$$\theta_P = \frac{PL^2}{18EI}, \quad \theta_R = -\frac{R_B L^2}{2EI}, \quad \theta_M = -\frac{M_B L}{EI} \quad \text{と表す,}$$

$$\delta_P = \theta_P \cdot \frac{2}{3}L + \frac{P(\frac{1}{3}L)^3}{3EI} = \frac{4PL^3}{81EI}, \quad \delta_R = -\frac{R_B L^3}{3EI}, \quad \delta_M = -\frac{M_B L^2}{2EI} \quad \text{と表す。}$$

点Bは壁に固定されているので $\theta_P + \theta_R + \theta_M = 0, \delta_P + \delta_R + \delta_M = 0$ が成立する。

$$\theta_P + \theta_R + \theta_M = \frac{L}{18EI} (PL - 9R_B L - 18M_B) = 0 \quad \text{... ③}$$

$$\delta_P + \delta_R + \delta_M = \frac{L^2}{81EI} (4PL - 27R_B L - \frac{81}{2}M_B) = 0 \quad \text{... ④}$$

$$\text{③④より } M_B = -\frac{2}{27}PL, \quad R_B = \frac{7}{27}P$$

これらの結果と①②より

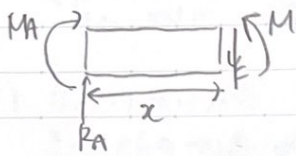
$$R_A = \frac{20}{27}P, \quad M_A = -\frac{4}{27}PL$$

$$\therefore R_A = \frac{20}{27}P, \quad R_B = \frac{7}{27}P$$

続き

(2) 次に曲中のモーメントの分布を求める。

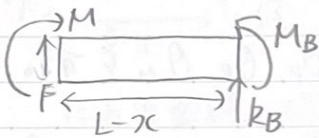
(i) $0 \leq x \leq \frac{L}{3}$



$$F = R_A = \frac{20}{27}P$$

$$M = M_A + R_A x = \frac{20}{27}Px - \frac{4}{27}PL$$

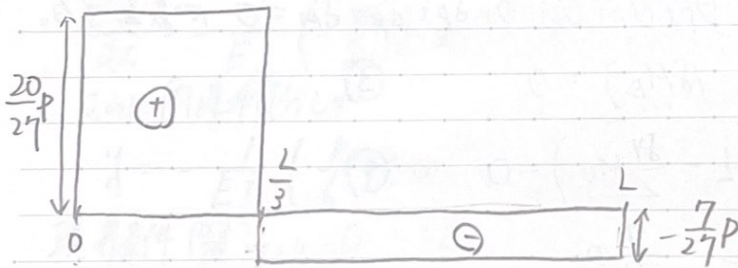
(ii) $\frac{L}{3} \leq x \leq L$



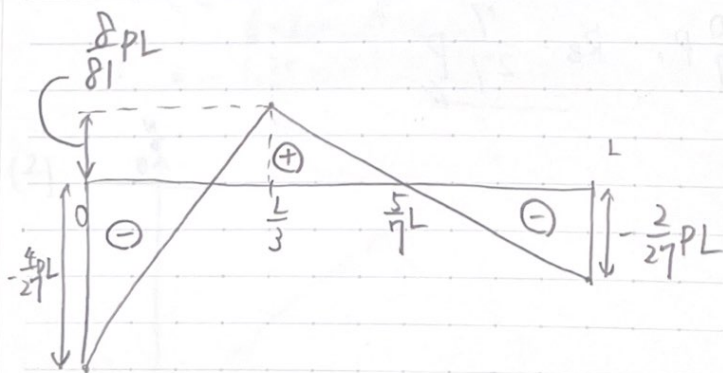
$$F = -R_B = -\frac{7}{27}P$$

$$M = M_B + R_B(L-x) = -\frac{7}{27}Px + \frac{5}{27}PL$$

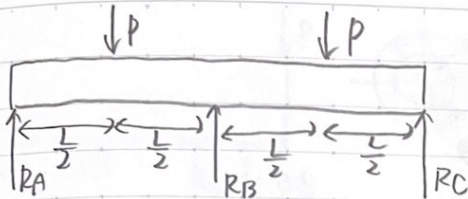
・ SFD



・ BMD



6.4

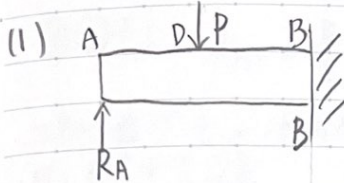


左図のように文字を定義する。

力のつり合いと対称性から

$$\begin{cases} R_A + R_B + R_C = 2P \\ R_A = R_C \end{cases}$$

$$\therefore 2R_A + R_B = 2P \quad \dots (1)$$



左図のように B の位置で切断し、その部分から壁に固定されている状態におきかえる。

RA, P による点 A の変位 δ_A , δ_P を重ね合わせたとき $\delta_A + \delta_P = 0$ になることを利用して RA を求める。

$$\delta_A = -\frac{R_A L^3}{3EI}$$

$$P \text{ による点 D でのたわみ角 } \theta_D \text{ は } \theta_D = \frac{P}{2EI} \left(\frac{L}{2}\right)^2 \text{ より}$$

$$\delta_P = \frac{P}{3EI} \left(\frac{L}{2}\right)^3 + \theta_D \cdot \frac{L}{2} = \frac{5}{48} PL^3$$

$$\therefore \delta_A + \delta_P = -\frac{R_A}{3EI} L^3 + \frac{5}{48} PL^3 = 0 \Rightarrow R_A = \frac{5}{16} P = R_C$$

①式に代入して

$$2 \cdot \frac{5}{16} P + R_B = 2P \Rightarrow R_B = \frac{11}{8} P$$

$$\therefore R_A = \frac{5}{16} P, \quad R_B = \frac{11}{8} P$$

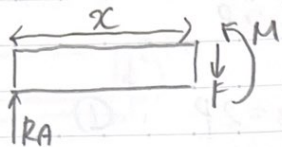
No.

Date

6.4

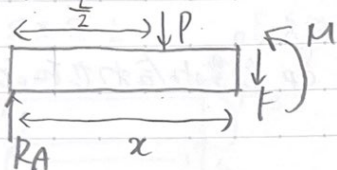
続き

(2) 曲げモーメントの分布を求める。

(i) $0 \leq x \leq \frac{L}{2}$ 

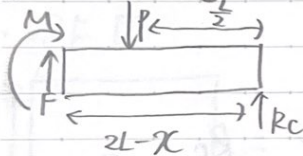
$$F = R_A = \frac{5}{16}P$$

$$M = R_A x = \frac{5}{16}Px$$

(ii) $\frac{L}{2} \leq x \leq L$ 

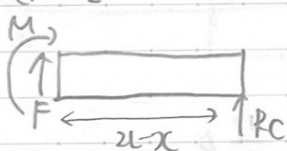
$$F = R_A - P = -\frac{11}{16}P$$

$$M = R_A x - P(x - \frac{L}{2}) = -\frac{11}{16}Px + \frac{PL}{2}$$

(iii) $L \leq x \leq \frac{3}{2}L$ 

$$F = P - R_C = \frac{11}{16}P$$

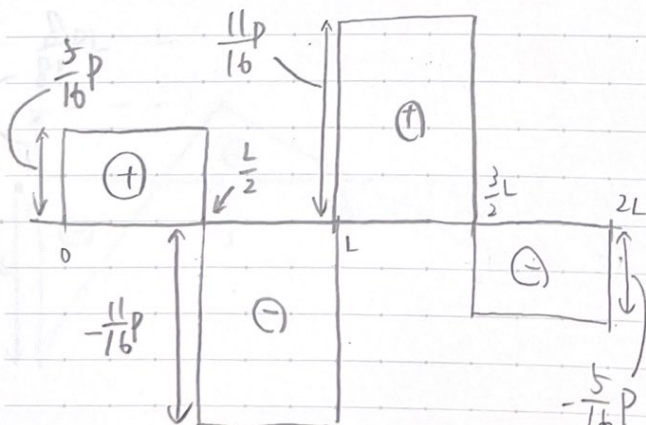
$$M = -P(\frac{3}{2}L - x) + R_C(2L - x) = \frac{11}{16}Px - \frac{7}{8}PL$$

(iv) $\frac{3}{2}L \leq x \leq 2L$ 

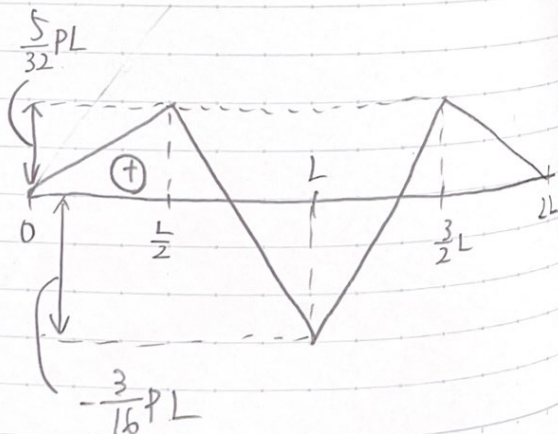
$$F = -R_C = -\frac{5}{16}P$$

$$M = R_C(2L - x) = \frac{5}{16}Px - \frac{5}{8}PL$$

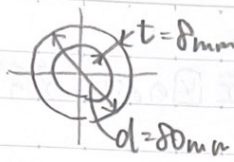
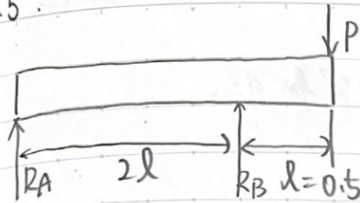
• SFD



• BMD



6.5.



左図のように文字を定義する。
力のつりあいから

$$R_A + R_B = P \quad \dots (1)$$

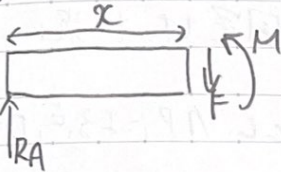
モーメントのつりあいから

$$R_B \cdot 2l - P \cdot 3l = 0 \quad \dots (2)$$

①②より $R_A = -\frac{P}{2}$, $R_B = \frac{3}{2}P$ とはる。

次に曲げモーメントの分布を求める。

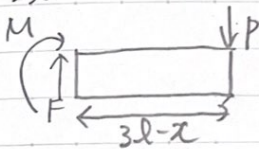
(i) $0 \leq x \leq 2l$



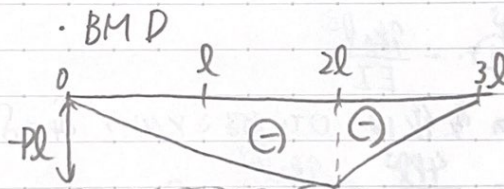
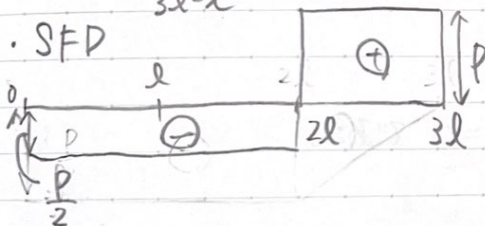
$$F = R_A = -\frac{P}{2}$$

$$M = R_A x = -\frac{P}{2}x$$

(ii) $2l \leq x \leq 3l$



$$F = P, \quad M = -P(3l - x) = Px - 3Pl$$



最大曲げ応力, 最大せん断応力をそれぞれ σ_{max} , τ_{max} とする。断面二次モーメント I は $I = \frac{\pi}{64}(d^4 - (d-2t)^4)$ であり

$$\sigma_{max} = \frac{Pl}{I} \cdot \frac{d}{2} = \frac{32Pl d}{\pi(d^4 - (d-2t)^4)} \leq \sigma_a \Rightarrow P \leq \frac{\pi(d^4 - (d-2t)^4)}{32ld} \times \sigma_a \quad \dots (1)$$

$$\tau_{max} = \frac{P}{\pi(\frac{d^2}{4} - \pi(\frac{d-2t}{2})^2)} \leq \tau_a \Rightarrow P \leq (\pi d^2 - \pi(d-2t)^2) \times \tau_a \quad \dots (2)$$

①を計算すると

$$P \leq 8.309 \times 10^3$$

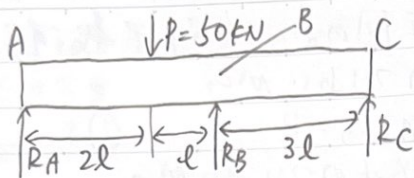
②を計算すると

$$P \leq 8.02 \times 10^6$$

どちらも満たす方が答えであるから

$$P = 8.31 \text{ kN}$$

6.7



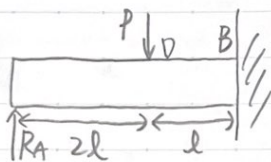
左図のように文字を定義する。

力のつりあいから

$$R_A + R_B + R_C = P \quad \dots ①$$

モーメントのつりあいから

$$-R_B \cdot 3l + P \cdot 4l - R_A \cdot 6l = 0 \Rightarrow 6R_A + 3R_B = 4P \quad \dots ②$$



左図のように B で切断し壁に固定した状況に置きかえる。

力 P , R_A による変位を δ_P , δ_R とし、力 P による点 D でのたわみ角を θ_D とすると

$$\theta_D = \frac{Pl^2}{2EI} \quad \text{であるから}$$

$$\delta_P = \frac{Pl^3}{3EI} + \theta_D \cdot 2l = \frac{4Pl^3}{3EI}$$

$$\delta_R = -\frac{R_A(3l)^3}{3EI} = -\frac{9R_A l^3}{EI}$$

ここで点 A の変位は 0 であることから $\delta_P + \delta_R = 0$ である。

$$\delta_P + \delta_R = \frac{4Pl^3}{3EI} - \frac{9R_A l^3}{EI} = 0$$

$$\therefore R_A = \frac{4}{27}P$$

これを ② 式に代入すると

$$3R_B = 4P - 6R_A = \frac{28}{9}P \quad \therefore R_B = \frac{28}{27}P$$

 R_A , R_B を ① に代入すると

$$R_C = P - R_A - R_B = -\frac{5}{27}P$$

$$\therefore R_A = \frac{4}{27}P \quad R_B = \frac{28}{27}P$$

#

6.8

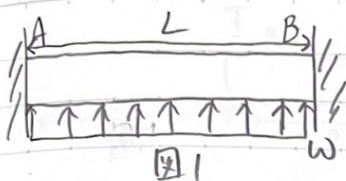


図1

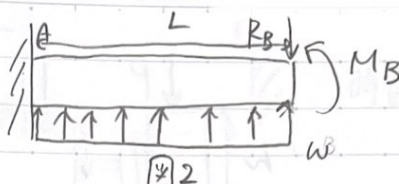


図2

AB間に注目すると図1のようにおきかえることできる。

さらにこれを図2のようにおきかえる。

ここで w , R_B , M_B による点Bでの変位を δ_w , δ_R , δ_M とすると

$$\delta_w = -\frac{wL^4}{8EI}, \quad \delta_R = \frac{R_B L^3}{3EI}, \quad \delta_M = -\frac{M_B L^2}{2EI}$$

のように表せる。さらに w , R_B , M_B による点Bでの回転角を θ_w , θ_R , θ_M とすると

$$\theta_w = -\frac{wL^3}{6EI}, \quad \theta_R = \frac{R_B L^2}{2EI}, \quad \theta_M = -\frac{M_B L}{EI}$$

と表せる。

ここで右端Bは固定されているので

$$\delta_w + \delta_R + \delta_M = 0, \quad \theta_w + \theta_R + \theta_M = 0 \text{ が成立する。}$$

$$\delta_w + \delta_R + \delta_M = -\frac{wL^4}{8EI} + \frac{R_B L^3}{3EI} - \frac{M_B L^2}{2EI} = 0$$

$$\therefore M_B = \frac{2}{3} R_B L - \frac{w}{4} L^2 \quad \dots (1)$$

$$\theta_w + \theta_R + \theta_M = -\frac{wL^3}{6EI} + \frac{R_B L^2}{2EI} - \frac{M_B L}{EI} = 0$$

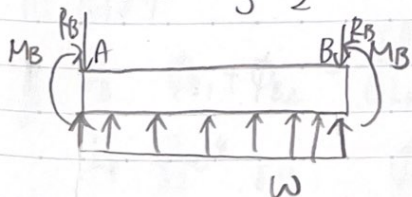
$$\therefore M_B = \frac{R_B L}{2} - \frac{wL^2}{6} \quad \dots (2)$$

①②より

$$\frac{2}{3} R_B L - \frac{R_B L}{2} = \frac{wL^2}{4} - \frac{wL^2}{6} \Rightarrow R_B = \frac{wL^2}{12} \times \frac{6}{L} = \frac{wL}{2}$$

①に代入して

$$M_B = \frac{2}{3} \cdot \frac{wL}{2} \cdot L - \frac{w}{4} L^2 \Rightarrow M_B = \frac{wL^2}{12}$$



対称性から左図のようにFBDを描けるので
左側の点AでのモーメントMは

$$M = M_B = \frac{wL^2}{12}$$