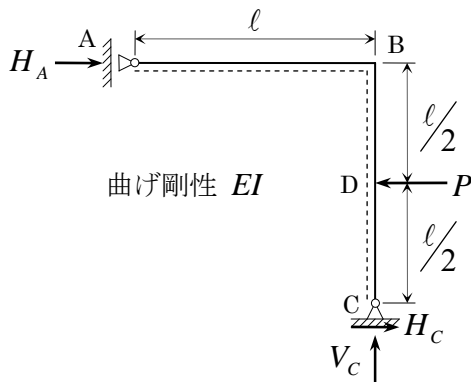
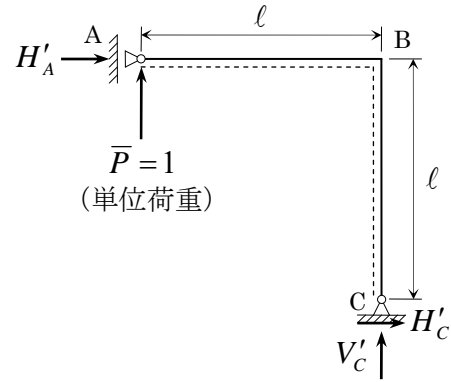


【問題 UL-R-3】 下図-A に示す静定ラーメンについて、A 点の鉛直上方への変位 Δ_A を “単位荷重法” を用いて以下のような手順で求めよ。ただし、曲げ剛性 EI は一定とし、軸方向力・せん断力の影響は無視する。また、曲げモーメントは、点線側が “引張” となる曲げモーメントを “正” とする。

- (1) 図-A に示す支点反力 H_A , V_C , H_C を求めよ。
- (2) 図-A の曲げモーメント図 (M -図) を図示せよ。
- (3) 下図-B に示すように、A 点に単位荷重 $\bar{P}=1$ が作用した場合の支点反力 H'_A , V'_C , H'_C を求めよ。
- (4) 図-B の曲げモーメント図 (\bar{M} -図) を図示せよ。
- (5) “単位荷重法”、 $\left(1 \times \Delta_A = \int \frac{M\bar{M}}{EI} dx\right)$ を適用して、A 点の鉛直上方への変位 Δ_A を求めよ。



【図-A】



【図-B】

【解答】

問題の図において、左図【図-A】を “与系”、右図【図-B】を “仮想系” として考える。まず、両系について支点反力を求め、曲げモーメント図を得る。

“与系” について、

水平方向の力の釣合から、 $H_A + H_C = P$

鉛直方向の力の釣合から、 $V_C = 0$

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

以上より、 $H_A = \frac{P}{2}$, $H_C = \frac{P}{2}$, $V_C = 0$

“仮想系” について、

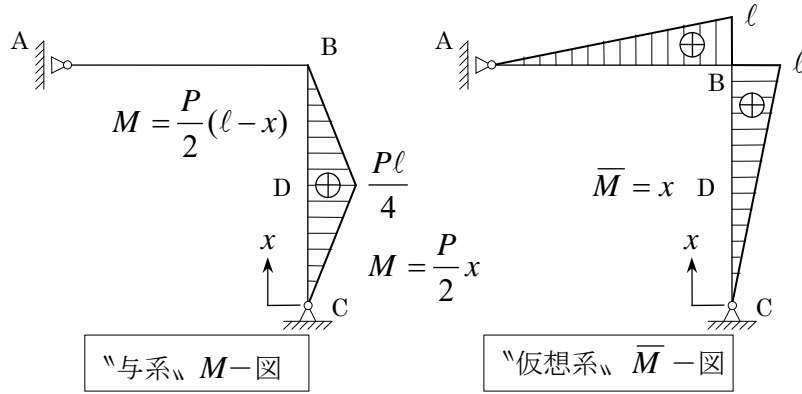
水平方向の力の釣合から、 $H'_A + H'_C = 0$

鉛直方向の力の釣合から、 $V'_C + \bar{P} = 0$

C 点回りのモーメントの釣合から、 $\bar{P} \cdot l + H'_A \cdot l = 0$

以上より、 $H'_A = -\bar{P} = -1$, $H'_C = \bar{P} = 1$, $V'_C = -\bar{P} = -1$

これらより、曲げモーメント図を図示すると、下図のようになる。



A 点の鉛直上方への変位 Δ_A を「単位荷重法」を用いて求めると、次のようになる。

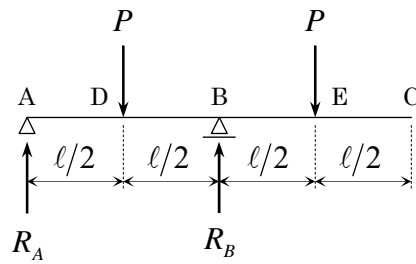
$$\begin{aligned}
 \Delta_A \times 1 &= \int \frac{M\bar{M}}{EI} dx = \frac{1}{EI} \int_0^{\frac{\ell}{2}} \left(\frac{1}{2} Px \right) \cdot x dx + \frac{1}{EI} \int_{\frac{\ell}{2}}^{\ell} \left\{ \frac{1}{2} P(\ell - x) \right\} \cdot x dx \\
 &= \frac{P}{2EI} \int_0^{\frac{\ell}{2}} x^2 dx + \frac{P}{2EI} \int_{\frac{\ell}{2}}^{\ell} (\ell x - x^2) dx = \frac{P}{2EI} \left\{ \left[\frac{x^3}{3} \right]_0^{\frac{\ell}{2}} + \left[\frac{\ell}{2} x^2 - \frac{x^3}{3} \right]_{\frac{\ell}{2}}^{\ell} \right\} \\
 &= \frac{P}{2EI} \left\{ \frac{\ell^3}{24} + \frac{\ell^3}{2} - \frac{\ell^3}{3} - \frac{\ell^3}{8} + \frac{\ell^3}{24} \right\} = \frac{P\ell^3}{2EI} \cdot \frac{1+12-8-3+1}{24} = \frac{P\ell^3}{2EI} \cdot \frac{3}{24} = \frac{1}{16} \cdot \frac{P\ell^3}{EI} \\
 \therefore \Delta_A &= \frac{1}{16} \cdot \frac{P\ell^3}{EI}
 \end{aligned}$$

《別解》

「積分公式」を用いると、

$$\begin{aligned}
 \Delta_A \times 1 &= \int \frac{M\bar{M}}{EI} dx = \frac{1}{EI} \cdot \left\{ \frac{\ell}{2} \cdot \frac{P\ell}{4} \cdot \frac{\ell}{2} + \frac{\ell}{2} \cdot \frac{P\ell}{4} \cdot \left(\ell + 2 \cdot \frac{\ell}{2} \right) \right\} = \frac{1}{EI} \cdot \left(\frac{1}{48} + \frac{2}{48} \right) \cdot P\ell^3 = \frac{1}{16} \cdot \frac{P\ell^3}{EI} \\
 \therefore \Delta_A &= \frac{1}{16} \cdot \frac{P\ell^3}{EI}
 \end{aligned}$$

【問題 UL-OB-1】 下図に示す曲げ剛性 EI が一定な張出ばりの C 点の鉛直変位 v_C を “単位荷重法” を用いて求めよ。



曲げ剛性 $EI=const.$

【解答】

まず、実荷重に対する支点反力 R_A, R_B を求める。

鉛直方向の力の釣合から、 $R_A + R_B = 2P$

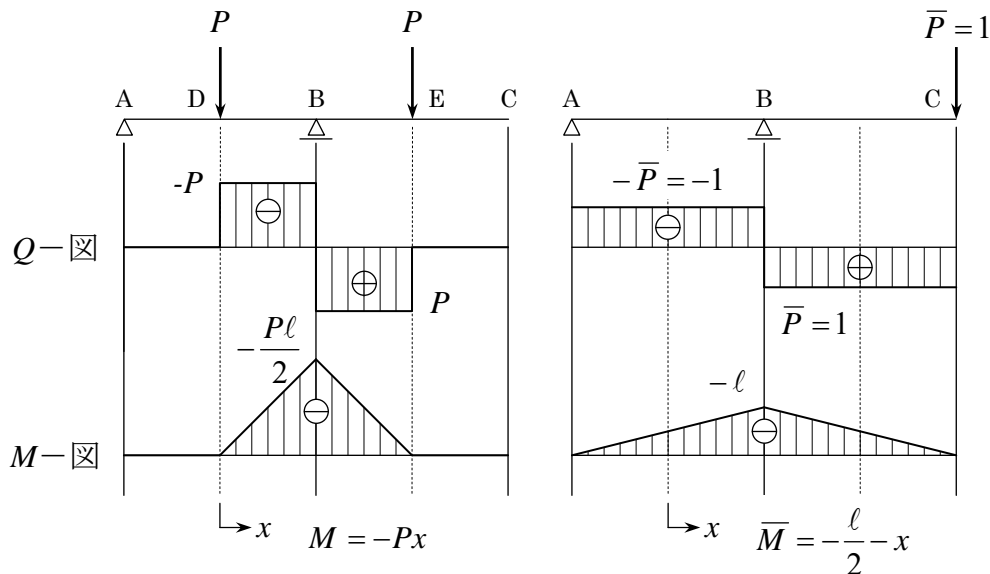
A 点回りのモーメントの釣合から、 $R_B \cdot \ell = P \cdot \frac{1}{2}\ell + P \cdot \frac{3}{2}\ell \quad \therefore R_B = 2P$ よって、 $R_A = 0$

次に、 C 点に仮想荷重 $\bar{P} = 1$ が载荷された場合の支点反力 \bar{R}_A, \bar{R}_B を求める。

鉛直方向の力の釣合から、 $\bar{R}_A + \bar{R}_B = \bar{P} = 1$

A 点回りのモーメントの釣合から、 $\bar{R}_B \cdot \ell = \bar{P} \cdot 2\ell \quad \therefore \bar{R}_B = 2\bar{P} = 2$ よって、 $\bar{R}_A = -\bar{P} = -1$

以上、2通りの場合の断面力図を図示すると、下図のようになる。



したがって、 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。

$$\begin{aligned}
 1 \times v_C &= \int_0^{2\ell} \bar{M} \cdot \frac{M}{EI} dx = 2 \times \int_0^{\frac{\ell}{2}} \bar{M} \cdot \frac{M}{EI} dx = \frac{2}{EI} \int_0^{\frac{\ell}{2}} \left(-\frac{\ell}{2} - x \right) \cdot (-Px) dx \\
 &= \frac{2P}{EI} \int_0^{\frac{\ell}{2}} \left(\frac{\ell}{2} + x \right) \cdot x dx = \frac{2P}{EI} \int_0^{\frac{\ell}{2}} \left(\frac{\ell}{2}x + x^2 \right) dx = \frac{2P}{EI} \cdot \left[\frac{\ell}{2} \cdot \frac{x^2}{2} + \frac{x^3}{3} \right]_0^{\frac{\ell}{2}} \quad \therefore v_C = \frac{5}{24} \cdot \frac{P\ell^3}{EI} \\
 &= \frac{2P}{EI} \cdot \left(\frac{\ell}{2} \cdot \frac{1}{2} \cdot \frac{\ell^2}{4} + \frac{1}{3} \cdot \frac{\ell^3}{8} \right) = \frac{2P}{EI} \cdot \left(\frac{\ell^3}{16} + \frac{\ell^3}{24} \right) = \frac{2P\ell^3}{EI} \cdot \frac{3+2}{48} = \frac{5}{24} \cdot \frac{P\ell^3}{EI}
 \end{aligned}$$

《別解》

“積分公式”を用いると、

$$\begin{aligned} 1 \times v_C &= \int_0^{2\ell} \bar{M} \cdot \frac{M}{EI} dx = 2 \times \int_0^{\frac{\ell}{2}} \bar{M} \cdot \frac{M}{EI} dx = \frac{2}{EI} \int_0^{\frac{\ell}{2}} M \cdot \bar{M} dx \\ &= \frac{2}{EI} \cdot \frac{\ell}{6} \cdot \left\{ \left(-\frac{\ell}{2} \right) + 2 \cdot (-\ell) \right\} \cdot \left\{ -\frac{P\ell}{2} \right\} = \frac{2}{EI} \cdot \frac{\ell}{12} \cdot \frac{5}{2} \ell \cdot \frac{P\ell}{2} = \frac{5}{24} \cdot \frac{P\ell^3}{EI} \end{aligned} \quad \therefore v_C = \frac{5}{24} \cdot \frac{P\ell^3}{EI}$$