



基礎 5 2 話 No.1 はね出しを有する単純梁 先端集中荷重による先端変位

付 13 話参照
ex52_1

前回では、梁の微分方程式を用いて、静定基本構造のたわみ式と回転角式を求め、最大値を求めた。ここではまず、これらの最大値をまとめておく。基本中の基本などで丸覚えしておこう。

R33 : 静定基本構造の最大曲げモーメントと最大たわみ

1: 中央集中荷重 + 単純梁

$$Q_{\max} = \frac{P}{2}; \quad M_{\max} = \frac{Pl}{4}; \quad \theta_{\max} = \frac{Pl^2}{16EI}; \quad v_{\max} = \frac{Pl^3}{48EI}$$

2: 等分布荷重 + 単純梁

$$Q_{\max} = \frac{p_w l}{2}; \quad M_{\max} = \frac{p_w l^2}{8}; \quad \theta_{\max} = \frac{p_w l^3}{24EI}; \quad v_{\max} = \frac{5p_w l^4}{384EI}$$

3: 先端荷重 + 片持ち梁

$$Q_{\max} = P; \quad M_{\max} = Pl; \quad \theta_{\max} = \frac{Pl^2}{2EI}; \quad v_{\max} = \frac{Pl^3}{3EI}$$

4: 等分布荷重 + 片持ち梁

$$Q_{\max} = p_w l; \quad M_{\max} = \frac{p_w l^2}{2}; \quad \theta_{\max} = \frac{p_w l^3}{6EI}; \quad v_{\max} = \frac{p_w l^4}{8EI}$$

梁の微分方程式を用いて、基本構造以外の骨組の変位やたわみを求めることは、不可能ではないが一般に難しい。後で学ぶたわみ角法や固定法を用いたほうが、効率的である。ここでは、2つの例題を用いて、梁の微分方程式を用いてたわみを求める。応力解析を行う過程を観察して、如何に面倒であるかを確認しよう。

1) はね出しを有する単純梁

ex52_1

解析モデルは、図 1 に示す梁であり、単純梁の先にはね出し(片持ち梁)が取り付けられている。ここでは、片持ち梁の先端に鉛直方向の荷重が加わっており、その直下のたわみを求める問題である。ただし、梁断面は全て EI が一定であるとする。

最初に、反力を求めよう。両方向の力の釣合と節点 1 を中心とするモーメントの釣合式を以下に示す。

$$\sum X = 0; H_1 = 0; \quad \sum Y = 0; P - V_1 - V_2 = 0; \\ M_1 = 0; P(l+a) - V_2 l = 0$$

上式を解き、反力を求める。

$$V_2 = P(1+a/l); \quad V_1 = P - P(1+a/l) = -Pa/l; \quad H_1 = 0$$

次に、断面力分布を求める。曲げモーメントは、まず、片持ち梁部分から決めるのが良い。片持ち梁の曲げモーメント分布は、他の部分の応

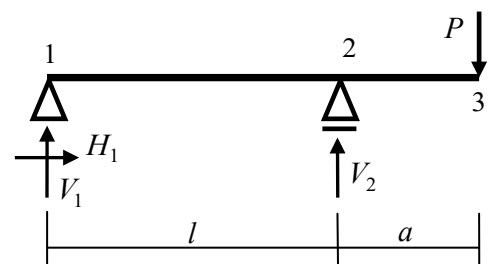
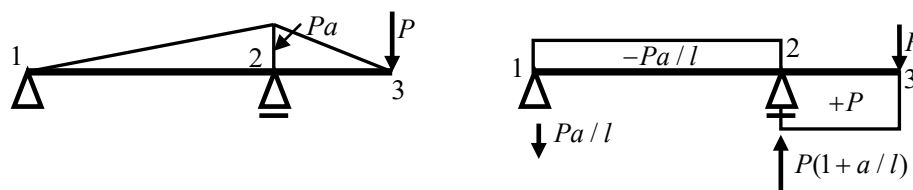


図 1 単純梁 + 片持ち梁モデル

力状態から影響を受けないので、端部の曲げモーメントは $M_2 = Pa$ となる。後は、単純梁部の曲げモーメントは、荷重がなく、また支持点ではゼロであることから、両端を直線で繋げば、図 2(a) のように得られる。節点 1 を原点にすると、曲げモーメント関数は次式で与えられる。

$$M(x) = -\frac{Pa}{l}x$$

せん断力図も容易に求められ、支持点との力の釣合、もしくは曲げモーメントの傾きから、同図 (b) のように求められる。



(a) 曲げモーメント図

(b) せん断力図

図 2 単純梁+片持ち梁モデルの断面力分布

次に、梁のたわみを微分方程式により求めるが、単純梁部と片持ち梁部とに分けて解く必要がある。先の基本構造の応力解析手法に倣って解析を進める。まず、単純梁部の曲げモーメント関数は既に求められており、これを使用すると梁の微分方程式は次式のようになる。

$$\frac{d^2v}{dx^2} = \frac{1}{EI} \left(\frac{Pa}{l}x \right); \quad \frac{dv(x)}{dx} = \frac{Pa}{EI} \left(\frac{x^2}{2l} + C_1 \right); \quad v(x) = \frac{Pa}{EI} \left(\frac{x^3}{6l} + C_1x + C_2 \right)$$

境界条件は梁両端でたわみがゼロとなり、これを上式に適用すると、

$$v(0) = C_2 = 0; \quad v(l) = \frac{Pa}{2EI} \left(\frac{l^2}{6} + C_1l \right) = 0 \rightarrow C_1 = -\frac{l}{6}$$

となり、求めた積分定数をたわみ関数と回転角関数に代入すると次式が得られる。

$$v(x) = \frac{Pa}{EI} \left(\frac{x^3}{6l} - \frac{l}{6}x \right) = \frac{Pal^2}{6EI} \left(\left(\frac{x}{l} \right)^3 - \frac{x}{l} \right)$$

$$\frac{dv(x)}{dx} = \frac{Pa}{EI} \left(\frac{x^2}{2l} - \frac{l}{6} \right) = \frac{Pal}{6EI} \left(3 \left(\frac{x}{l} \right)^2 - 1 \right)$$

上式下より最大たわみは、左端より $l/\sqrt{3}$ の位置で生じ、この値を上式上に代入すると、

$$v(l/\sqrt{3}) = \frac{Pal^2}{6EI} \left(\frac{1}{3} - 1 \right) \frac{1}{\sqrt{3}} = -\frac{Pal^2}{9\sqrt{3}EI}$$

として、また、上式下に $x=l$ を代入すれば、節点 2 における梁の回転角が求められる。

$$\theta(l) = \left. \frac{dv(x)}{dx} \right|_{x=l} = \frac{Pal}{6EI} (3-1) = \frac{Pal}{3EI}$$

片持ち梁先端のたわみは、基本構造である片持ち梁+先端集中荷重のたわみ δ_1 に、上の節点 2 での回転角より生じるたわみ δ_2 の和となる。

$$\delta = \delta_1 + \delta_2 = \frac{Pa^3}{3EI} + \frac{Pal}{3EI}a = \frac{Pa^3}{3EI} \left(1 + \frac{l}{a} \right)$$

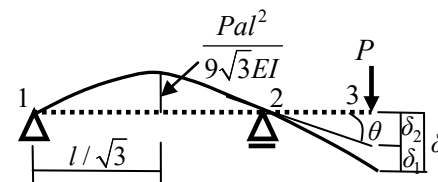


図 3 片持ち梁先端のたわみ