



基礎 17 話 No.1 ベルヌーイ・オイラー梁

今回は、梁理論についてお話する。特に梁の挙動を支配する梁の微分方程式を求めてみよう。ここで説明する梁理論は、ベルヌーイ・オイラー梁といわれ、2つの仮定：平面保持の仮定と法線保持の仮定から成り立っている。建築で使用される梁や柱は、ほぼこの仮定を満たすことになる。

弾性論における基本中の基本は、次の2つの関係である。

- 1) 応力と歪の関係
- 2) 変位と歪の関係

ベルヌーイ・オイラー梁では、上記2つの関係は次式で表されるように、各々1つの式となる。

$$\sigma_x = E_x \varepsilon_x; \quad \varepsilon_x = \frac{du}{dx} - y \frac{d^2v}{dx^2} \quad \dots\dots(1)$$

応力も歪も軸方向(一般には x 方向とする)にのみ生じるとしており、下添え字 x で表す。軸方向しか考慮しないため下添え字を省いて、 σ, ε と表記することもある。弾性係数 E_x も同様である。なお $v(x)$ はたわみを表す。ここでは、まず、2つの仮定を用いて式(1)右を誘導する。

梁理論の主目的は梁断面内の歪を、 y 軸に関する1次式で表すことにある。図芯の軸方向変位の変化率は軸歪に、同じくたわみの曲率は曲げ歪に関連付けられる。このように簡単に断面内の歪が求められるのは、平面保持の仮定と法線保持の仮定による。

R16 : ベルヌーイ・オイラー梁の2つの重要な仮定

- 1 : 平面保持の仮定
- 2 : 法線保持の仮定

図1は梁が変形する前を示し、そこでは、左の原点より x 及び $x+dx$ 位置に、図芯に対し垂直に、しかも平行に平面が設定されている。梁理論では、図2のように梁が曲がって変形しても、2つの平面はそのまま平面を保ち、しかも、図芯に対し垂直を保つと仮定する。前者が平面保持の仮定であり、後者が法線保持の仮定である。実際に、この仮定を用いて断面内の歪を求めてみよう。

図芯のたわみを $v(x)$ で表すと、位置 x における接線勾配は、法線保持の仮定から、図3のように元の平面からの傾斜角 θ に等しい。

$$\frac{dv}{dx} = \theta \quad \dots\dots(2)$$

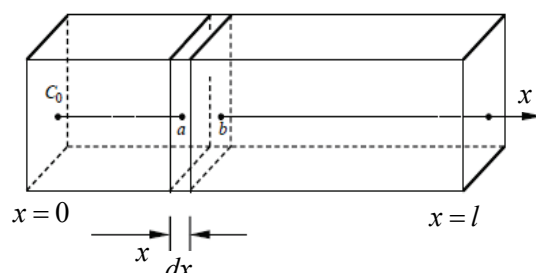


図1 梁変形前の図芯に垂直な2つの平面

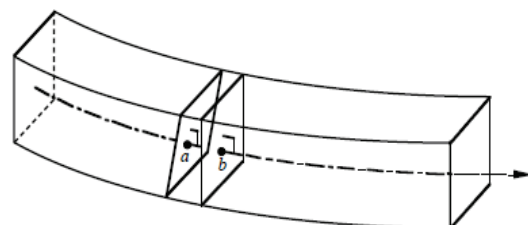


図2 梁変形後の平面保持

断面内に生じる力を、応力あるいは応力度という。応力と応力度、この言葉の使い分けは、本によって異なる。部材内に生じる力を応力とすると、それらの集合である軸力、曲げモーメントなどを総称して断面力と呼ぶ。また、応力に対して歪と呼ぶ。一方、応力度と呼ぶと軸力や曲げモーメント、せん断力は総称して応力と呼ぶ。また、応力度に対して歪度を用いる。

さらに、位置 $x+dx$ では、傾斜角は $\theta-d\theta$ となる。ここでは、軸の正方向が引張となるように、増分角度を $-d\theta$ とする。図 4 には、断面内の歪が理解し易いように、断面を少し変形して表示する。図芯から y 離れた位置での両平面間の長さを求める。なお変形前の長さは dx である。

$$dx + y(\theta - d\theta) - y\theta = dx - yd\theta \quad \dots\dots(3)$$

上の伸びた長さをを用いると、歪の定義及び式(2)より、図芯から y 離れた位置における歪は次式で与えられる。

$$\varepsilon_b(y) = \frac{dx - yd\theta - dx}{dx} = -y \frac{d\theta}{dx} = -y \frac{d^2v}{dx^2} \quad \dots\dots(4)$$

この歪がベルヌーイ・オイラー梁による曲げ歪となり、基礎 11 話の式(2)の曲げ歪 κy に相当する。つまり、曲率 κ は $-d^2v/dx^2$ である。

式(1)左の応力と歪の関係を用いて、上式より断面内の曲げによる軸方向応力 σ_b を求める。

$$\sigma_b(y) = E_x \varepsilon_b = -E_x y \frac{d^2v}{dx^2} \quad \dots\dots(5)$$

上の軸方向応力による z 軸に関するモーメントを以下のように求める。これを曲げモーメントと呼ぶ。

$$M_z = \int_A y \sigma_b dA = -E_x \int_A y^2 dA \frac{d^2v}{dx^2} \quad \dots\dots(6)$$

上式右項内の積分は次の z 軸に関する断面二次モーメントであり、

$$I_z = \int_A y^2 dA \quad \dots\dots(7)$$

これを式(6)に適用すると、梁の微分方程式が得られる。

$$M_z = -E_x I_z \frac{d^2v}{dx^2} \rightarrow \frac{d^2v}{dx^2} = -\frac{M_z}{E_x I_z} \quad \dots\dots(8)$$

前回お話した断面力と外力との力の釣合と上式とで、梁の曲げ挙動を表す微分方程式となる。

$$\frac{d^2v}{dx^2} = -\frac{M_z}{E_x I_z}; \quad \frac{d^2M_z}{dx^2} = -p_w(x) \quad \dots\dots(9)$$

さらに、断面が部材全体一様であると、上式左を 2 回微分し、同右式を代入すると、結果、次の 4 階の微分方程式が得られる。

$$\frac{d^4v}{dx^4} = -\frac{1}{E_x I_z} \frac{d^2M_z}{dx^2} \rightarrow E_x I_z \frac{d^4v}{dx^4} = p_w(x) \quad \dots\dots(10)$$

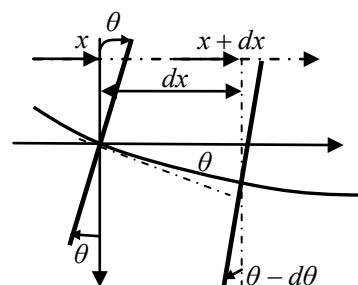


図 3 梁変形後の増分角度

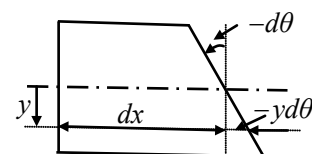


図 4 断面内の歪

梁の微分方程式は構造力学の基本中の基本である。良く覚えておこう

R17a : 曲げによる梁の微分方程式

1 : 曲げを受ける梁の微分方程式は次の 2 式である

$$\frac{d^2v}{dx^2} = -\frac{M_z}{E_x I_z}; \quad \frac{d^2M_z}{dx^2} = -p_w(x)$$

2 : 梁断面が部材内一様であるとき、次の微分方程式を用いても良い

$$E_x I_z \frac{d^4v}{dx^4} = p_w(x)$$