

日本钢管工業(株) 正員 永島哲之  
群馬高専 正員 佐藤 蕉

1. まえがき 橋梁などの桁、機械装置における段付軸などの連続あるいは不連続変断面ばかりの載荷による曲げたわみ、たわみ角を求める場合は、たわみの微分方程式を直接解くか、弾性荷重法による方法などが利用されていて、その計算または図解法は可成り複雑で手間を要するものである。

そこで、同一荷重条件に対する仮想の等価等断面ばかりなるものが求められれば、等断面ばかりの既知のたわみ式、たわみ角式を利用して容易に曲げたわみ、たわみ角が求まることに着目して、この仮想等価等断面ばかりを弾性荷重法の理論に基づいて説明し、仮想の平均断面2次モーメント  $I_{mean}$  を各断面の断面2次モーメント  $I_n$  の簡単な級数係数をもつ近似平均値として求めることが出来た。

この  $I_{mean}$  は電卓で機械的に簡単に計算でき、従ってたわみ、たわみ角は容易に近似値が得られ、又分割数を増すことにより  $I_{mean}$  の精度を上げうることが判明した。

以下代表的な荷重条件に対する仮想等価等断面ばかりの平均断面2次モーメント  $I_{mean}$  の式を列挙し、その一部の場合について、従来の方法と本方法による数値計算例によって計算の簡易さと精度について比較する。

2. 平均断面2次モーメント  $I_{mean}$  の求め方の一例として図-1の載荷点のたわみ  $\delta_i$  を求める場合について述べる。

$m$ : 分割数  $\Delta x$ : 分割幅  $I_n$ : 各断面の  $I$

とする弾性荷重法により

$$\begin{aligned} \delta_i &= \left\{ \sum_{n=1}^m \left( \frac{M_n}{EI_n} \Delta x \right) \times \frac{m-n}{l} \Delta x \right\} \times \frac{l}{2} - \sum_{n=1}^{m/2} \left( \frac{M_n}{EI_n} \Delta x \right) \times \left( \frac{l}{2} - n \Delta x \right) \\ &= \frac{(\Delta x)^2}{E} \frac{M_c}{m} \left\{ \sum_{n=1}^{m/2} \frac{n^2}{I_n} + \sum_{n=m/2+1}^m \frac{(m-n)^2}{I_n} \right\} \end{aligned}$$

$I_{mean}$  が存在するとして

$$= \frac{(\Delta x)^2 M_c}{E m} \frac{1}{I_{mean}} \left\{ \sum_{n=1}^{m/2} n^2 + \sum_{n=m/2+1}^m (m-n)^2 \right\}$$

$$\text{よって } I_{mean} = \frac{\sum_{n=1}^{m/2} n^2 + \sum_{n=m/2+1}^m (m-n)^2}{\sum_{n=1}^{m/2} \frac{n^2}{I_n} + \sum_{n=m/2+1}^m \frac{(m-n)^2}{I_n}} \quad \text{断面の変化が左右対称であれば}$$

$$I_{mean} = \frac{\sum_{n=1}^{m/2} n^2}{\sum_{n=1}^{m/2} \frac{n^2}{I_n}} \quad \cdots \cdots (2)$$

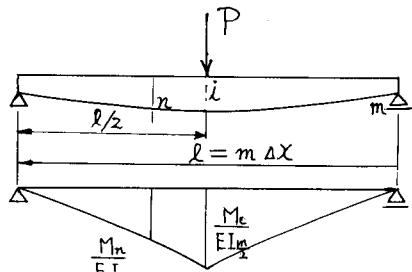


図-1 中央に集中荷重を受けるはり

この  $I_{mean}$  を用いて既知の等断面ばかりのたわみ式より容易に  $\delta_i$  を求めることができる。

次に代表的な場合の  $I_{mean}$  を記す。  $i$ : たわみを求める点 とし 図-2 と  $I_{mean}$  は上下対象する。



図-2

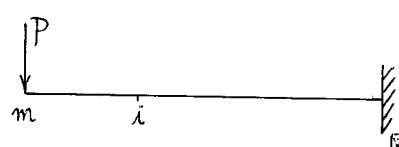
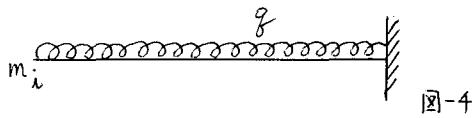


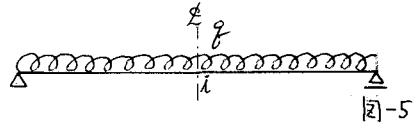
図-3

$$I_{\text{mean}} = \frac{\sum_{i=1}^m n^2}{\sum_{i=1}^m \frac{n^2}{I_n}} \quad \dots \dots (3)$$



$$I_{\text{mean}} = \frac{\sum_{i=1}^m n^3}{\sum_{i=1}^m \frac{n^3}{I_n}} \quad \dots \dots (5)$$

$$I_{\text{mean}} = \frac{\sum_{i=1}^m n(m-i)}{\sum_{i=1}^m \frac{n(m-i)}{I_n}} \quad \dots \dots (4)$$



$$I_{\text{mean}} = \frac{\sum_{i=1}^{m/2} (m-n) \cdot n^2 + \sum_{i=m/2+1}^m (m-n)^2 \cdot n}{\sum_{i=1}^{m/2} (m-n) \cdot n^2 + \sum_{i=m/2+1}^m (m-n)^2 \cdot n}$$

左右対称の場合

$$I_{\text{mean}} = \frac{\sum_{i=1}^{m/2} (n-i) \cdot n^2}{\sum_{i=1}^{m/2} (m-i) \cdot n^2} \quad \dots \dots (6)$$

### 3. 數値計算例

図-4 に示す変断面ばかりについての計算結果を示す。

弹性荷重法によれば  $y_c = 0.121 \text{ cm}$

本法によると

16分割の場合

$$I_{\text{mean}} = \frac{1^2 + 2^2 + \dots + 8^2}{\frac{1^2+2^2}{I_1} + \frac{3^2+4^2}{I_2} + \frac{5^2+6^2}{I_3} + \frac{7^2+8^2}{I_4}} = 0.0788 \text{ cm}^4$$

$$\therefore y_c = \frac{P \cdot l^3}{48 E I_{\text{mean}}} = 0.126 \text{ cm}$$

24分割の場合

$$I_{\text{mean}} = 0.0811 \text{ cm}^4 \quad \therefore y_c = 0.124 \text{ cm}$$

弹性荷重法による値に対する誤差率を示せば図-7 のとおりとなる。

この結果より分割数を増せば可成り精度が良くなると云える。

4. まとめ 弹性荷重法による場合は電算を使用しない限り、変断面数が多くなるとともに計算が複雑で手間を要し、それだけ時間がかかるが、本法では卓上電卓による簡単な機械的計算で容易に  $I_{\text{mean}}$  が求まり、その後は既知の等断面ばかりのため式を利用すればすむ。且つ時間も  $1/10 \sim 1/20$  程度の短時間で迅速且つ安全に求まり、分割数を増せば好精度が期待できるので実用価値があると考えられる。

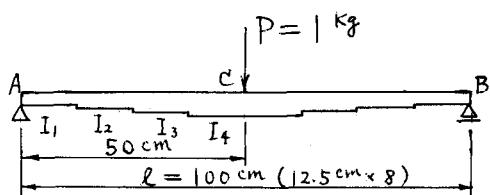


図-6 集中荷重を受ける対称ばかり

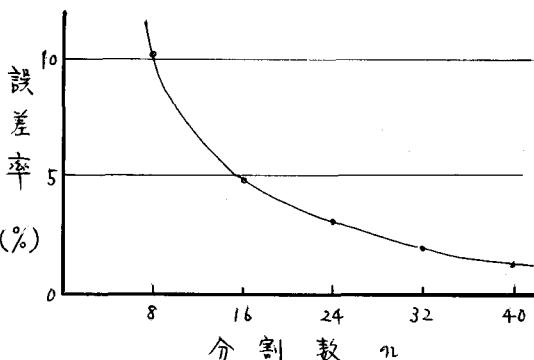


図-7 分割数と誤差率の関係