

I-25 ト拉斯2次応力計算法の比較について

北海道大学 正員 能町純雄
函館ドック ○新谷 勇

1 予えがき

ト拉斯構造において1次応力に対する2次応力の占める割合は20~40%に達することがあるといわれている。その計算法については、ト拉斯セグメント節点として先づたわみを求めそれを部材回転角として2次応力をたわみ角法によって求め、モール式の方法などがある。本論文では長大ゲルバートラスを想定し全システムの部材長の変化と同時に節点回転角も考慮した構造として解き、1次応力との差がどれ位であるかを検討したもので図に示すように和分変換公式を用いることによって規則正しいゲルバートラスをモデルとして、両方法により解析を行ったものである。

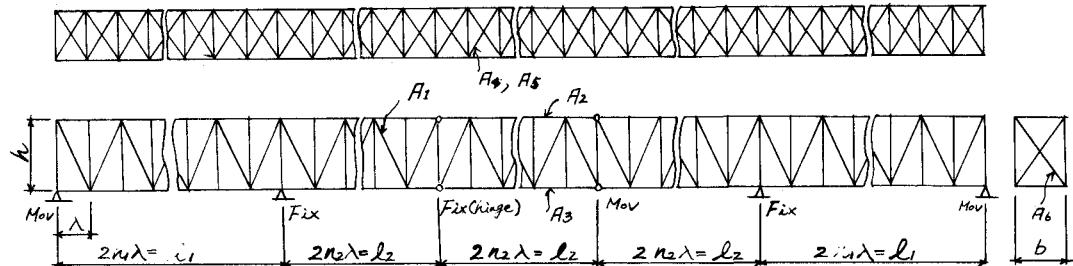


図-1 骨組図
A: 部材断面積

2 公式

フーリエ定数と変換及ぶ逆変換公式

$$S_i[f(x)] = \sum_{x=1}^{n-1} f(x) \sin \frac{2\pi}{n} x, \quad C_i[f(x)] = \sum_{x=0}^{n-1} f(x) \cos \frac{2\pi}{n} x$$

$$f(x) = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n-1} S_i[f(x)] \sin \frac{i\pi}{n} x, \quad f(x) = \frac{2}{n} \sum_{i=0}^{n-1} C_i[f(x)] \cos \frac{i\pi}{n} x \quad (x, i = 0, 1, \dots, n)$$

3 鈎合方程式

1)仮定

a) 各方向ト拉斯の同じ役割をする部材の定数は一定とする。

b) 同一格架における上弦材と下弦材の両主構同志の天々の水平変位及び上弦材と下弦材の鉛直変位は相等しい。

今ト拉斯部材の軸方向力をフックの法則で表わし、図-2に示す
このへん $\frac{1}{2}$ の8隻について橋軸方向、橋軸直角方向、鉛直方向
の釣合式が、天々8個、4個、4個求まる。又節点モーメント
の釣合式は8個であるから合計24個の釣合方程式が求まる。
釣合方程式に定数と変換を施し端部の境界条件を導入すると、
各方向ト拉斯の剛性マトリックスを得る。

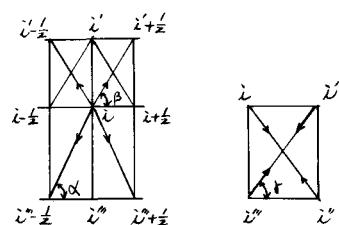


図-2

4 連続の条件

今、外力として鉛直荷重のみを考慮し橋脚の変位はないものとすると、連続の条件として、

a) 橋脚上にかかる上弦材の相隣り合う部材の橋軸方向の変位は相等しい。

b) 橋脚上にかかる下弦材の格長は変位しない。

c) ヒンジにおける左右の鉛直セクション力は相等しい。

d) 橋脚上にかかる相隣り合う部材の節点回転角は相等しい。

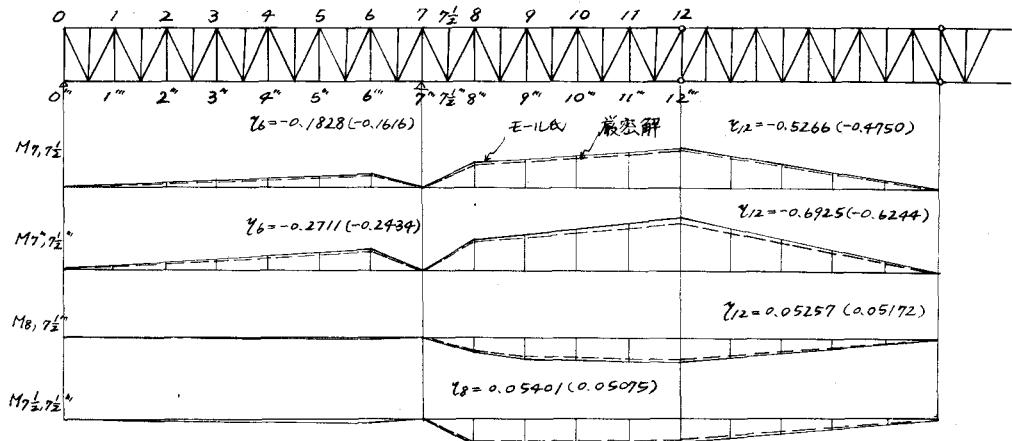
以上の条件より境界値を決定し、釣合方程式に代入し、逆変換を施すことにより格度の変位、節点回転角が求まる。

5 計算例

$$\text{入力データ} \quad A_1 = 0.08 \text{ m}^2, A_2 = 0.167 \text{ m}^2, A_3 = 0.208 \text{ m}^2, A_4 = A_5 = 0.0182 \text{ m}^2, A_6 = 0.02 \text{ m}^2, I_1 = 0.058 \text{ m}^4$$

$$I_2 = 0.074 \text{ m}^4, I_3 = 0.01 \text{ m}^4, I_4 = 0.006 \text{ m}^4, h = 30 \text{ m}, \lambda = 14^\circ, b = 22 \text{ m}$$

対称荷重の場合につれて節点モーメントの影響線を示すと下図のようになる。



軸力の影響線は省略するが、等分布荷重 $w=1.9$ t/m を載荷させて上記着目部材の軸力、曲げモーメントを求めた結果を表-1 に示す。

6 結び

フーリエ定和分变换公式を用ひてゲルバートラスの1次応力と2次応力を計算例を示したが、この結果より明らかなるように、2次応力についてはモール氏による方が約10%程大きい値となつている。

計算の対象とした部材の1次応力と2次応力の割合は柱みても下弦材では50%にも達している。一般にトラスの2次応力はトラスの形状、大きさ、部材長、剛度などにより異なるものであるが、この例をみても2次応力の値は無視できないことがわかる。ハザレにしてもトラスの2次応力はモール氏の方法によつても、厳密解法によつても定和分变换公式を用ひることにより、方程式の元数を著しく減らすことが出来、小型の電子計算機でも解けることとなるわけだが、計算の手間を考えると後者による方法が便利と思われる。本計算は室蘭工業大学FACOM-231により行った。

参考文献

- 能町：“差分方程式で表わされる不静定構造物の和分变换による解法例” 土木学会北海道支部、技術資料 23号、1967年、pp. 173～177

表-1 ()内数値は厳密解

	軸力(t)	曲げモーメント(kNm)	ΔN (kgf)	ΔM (kgf)	$\Delta M_{f,N}$
上弦材 (1/0.1)	1050 (1051)	-207 (-185)	648 (649)	274 (245)	0.92 (0.38)
下弦材 (-1/2.13)	-1225 (-1213)	-275 (-246)	613 (607)	311 (278)	0.51 (0.46)
斜材 (-4.08)	-411 (-408)	18.3 (18.0)	563 (559)	84 (82)	0.15 (0.15)
鉛直材 (-53.2)	-53.2 (-53.2)	20.0 (18.8)	84 (84)	126 (118)	1.5 (1.4)