



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。連続の条件として、

- 橋脚上におけ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。
- 橋脚上における下弦材の格突は変位しない。
- ヒンジにおける左右の鉛直せん断力は相等しい。
- 橋脚上における相隣り合う部材の節変回転角は相等しい。

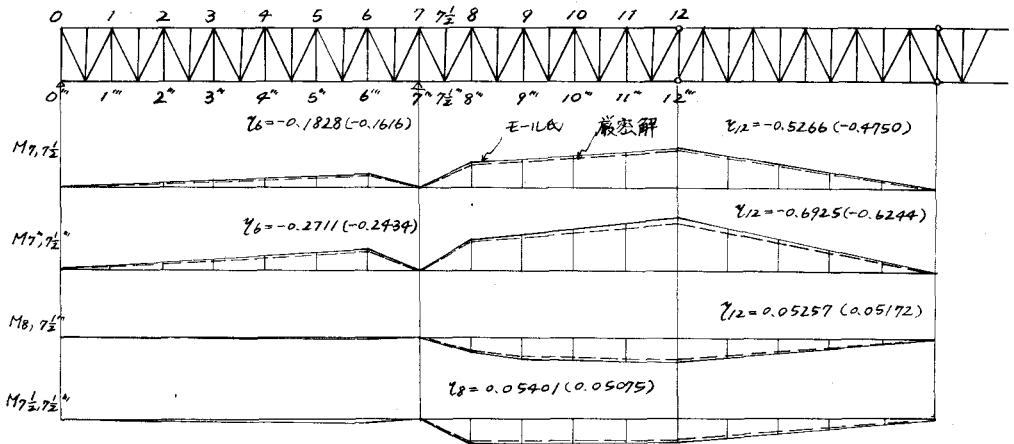
以上の条件より境界値を決定し釣合方程式に代入し、逆変換を施すことにより格突の変位、節変回転角が求まる。

## 5 計算例

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

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

対称荷重の場合について節変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  $w = 1.9 \frac{t}{m}$  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

フリーエ定和分変換公式を用いてゲルバートラスの1次応力と2次応力の計算例を示したが、この結果より明らかなように、2次応力についてはモール氏による方が約10%程大きい値となっている。

計算の対象とした部材の1次応力と2次応力の割合をみても下弦材では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。いづれにしてもトラスの2次応力はモール氏の方法によっても、厳密解法によっても定和分変換公式を用いることにより、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を示したわけだが、計算の手間を考へ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変換による解法例”土木学会北海道支部、技術資料23号、21967, pp. 173~177