

# I-211 滑車を有するケーブルトラスの解析

法政大学 正員 工博 大地羊三  
川田工業 正員 工修 野村国勝  
大日本コンサルタント 正員 工修 中崎俊三

## 1. まえがき

ケーブルトラス構造としてはこれまで、ハンガー固定式のものが多く見られていく。この構造形式のものは、アレテンション導入法か、下側ケーブルを引張すことであり、その際の導入力が、かなり大きなものになること、ハンガー長のわずかな製作誤差により、各々のハンガーハンガーに導入される張力が予定していたものより、かなり狂ってしまうことなど、不利益な点があげられる。

次に示された滑車を有するケーブルトラスの場合、小さな引張力で、ケーブルトラス全体が大きくアレテンションが導入されること、ハンガーの製作誤差というものが、あり得ないという大きな利点がある。

本文は、2-1図に示すように、上側ケーブルと下側ケーブルに、滑車を千鳥に配置したものに、一本のロープを通して、それを引張した場合の変形および張力の計算方法を述べるものである。しかし、ここでは、張力導入後の荷重による場合の解析法は、述べていない。滑車をそのままにした場合の解析は、かなり複雑であろう。しかし、滑車をアレテンションのみに利用し、その後直ぐに、滑車を何とかする方法で、固定（ハンガーロープの移動を許さない）すれば、荷重による影響は、ハンガー固定式の場合と同様に解析できうる。

## 2. 解析方法

2-1図に示すように、千鳥に配置された滑車を一本のハンガーロープを通して、引張り下で引張した時の上下ケーブルの移動の計算方法を示す。  
エドケーブルの各々の荷重にかかる荷重が

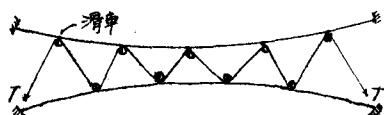


図 2-1

解れば、その荷重を変形前のフリーケーブルに載荷うことによって、変形各点張力は、算出できる。（フリーケーブルに三次元集中荷重をかけた場合の変形と張力を算出する基本プログラムは、3. で述べる）

しかし、ここにおいて、問題となるのは、荷重状態から、載荷していると、形状は、刻々と変わるので、エドケーブルの各々の荷重にかかる荷重は、それに伴って変化していることである。従って、このような滑車構造の解析法は、荷重を変化させる収束計算となる。

エドケーブルの端点に作用する荷重は、端点座標から、計算されながら、端点荷重は、ケーブル形状から算出される。最終的に、繰り上げた形状を仮定し、それから、荷重を計算し、その荷重を変形前のフリーケーブルに載荷して、変形形状を算出する。その時、仮定された変形形状、その形状から、算出された端点荷重を荷重状態のフリーケーブルに載荷して、生じた変形形状が、ある精度内で、一致すれば、この問題は、解けたことになる。

以上の計算の進め方をまとめると、次のようになろう。

- (1). 変形前の拘束座標から、拘束荷重を算出する。(2-2図参照)
- (2). (1)の荷重を、変形前のフリーケーブルの拘束に載荷し、エンドケーブルの変形を算出する。
- (3) (2)による変形を状から、拘束荷重を算出し、再び、変形前のフリーケーブルの拘束に載荷して、変形を算出する。(変形を  $s_{i+1}$  とする)
- (4) (3)による変形から、(3)と同様の操作をする。(変形を  $s_{i+1}$  とする)
- (5) おどと  $s_{i+1}$  が、次式を満足するかどうかを調べる。

$$s_{i+1} - s_i \leq \epsilon; \text{許容誤差}$$

- (6) もし、(5)が満足されねば、(3)と(4)を繰り返す。



図 2-2

上述の方法によき場合の収束性について述べよう。

2-3 図に示すように、真の形状 D におけるハンガーロードの無荷時は、弦高が零ないので、また、変形前の形状 A から、荷重を算出すると、無荷時は、小さいから、B のような真の値 D よりも大きな変形を示す。次に、B の形状を用いて、荷重を計算すると、無荷は、D よりも大きくなる。荷重は、A よりもなり、変形は、小さく、C のような形状を示す。しかし、C は、変形前の形状 A に載荷されたのであるから、A よりは、下側へ来るはずである。C をもとに計算すれば、それによる変形を試すと、D と C の間に差はなくなる。即ち、B は、A による結果であってから、C による結果は、B よりも真の値 D に近づくはずである。

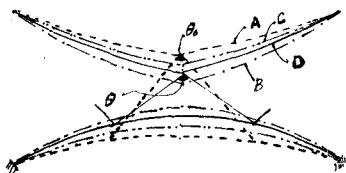


図 2-3

このようにして、繰り返し計算すれば、真の値 D に収束していくであろう。

### 3. 三次元集中荷重の下のフリーケーブルの解

この節で述べた解析法では、フリーケーブルに三次元荷重が作用した時の変形及び張力の求め方基本的なアプローチが使用された。ここでは、3-1 図に示すように、一般的な三次元集中荷重が作用した時のフリーケーブルの変形者が張力を含む方程式を求める。

フリーケーブルの解法は、これまで種々の方程式が見られてはいるが、ここでは、O'Brien の方法に似ているが、拘束間の分布荷重を無視した拘束荷重が、直線に引き場合の方程を示す。

- (1) 左端の部材の張力の成分  $X_1, Y_1, Z_1$  を仮定する。

$(X_1, Y_1)$  は、絶縁と同じ平面、 $(Z_1)$  は絶縁に直角な方向である。

左端の張力  $Y_1, Z_1$  の仮定方法は、梁の張力の

計算方法を用いる。X1 の仮定方法は、変形前の拘束座標を用い

て、変力計算する。上述の方法で求めた張力は、初期値として、充分多くてあるよう

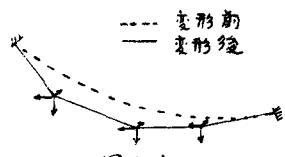


図 3-1

3.

(2)  $(x_1, y_1, z_1)$  と、全部材の張力の  $(x_i, y_i, z_i)$  成分を求める。

拘束での鉤り合い条件より、例えば、3-2図に示す  $(x_2, y_2, z_2)$  は、 $(x_1, y_1, z_1)$  と拘束荷重  $(px_1, py_1, pz_1)$  から求まる。

$$x_2 = -px_1 + x_1, y_2 = -py_1 + y_1, z_2 = -pz_1 + z_1$$

同様にして、全部材の張力は、 $(x_1, y_1, z_1)$  と  
荷重から求まる。

(3) 全部材の軸力  $T_i$  を求める。

$$T_i = \sqrt{x_i^2 + y_i^2 + z_i^2}$$

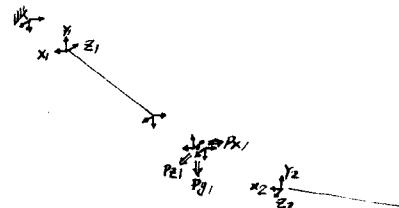


図 3-2

(4) 軸力伝達による各部材の伸び量  $\Delta l_i$  を計算する。

$$\Delta l_i = \frac{\Delta a_i}{EA} \cdot T_i$$

$\left\{ \begin{array}{l} E: Y-\text{アルミニウムの} \\ \text{剛性} \\ A: Y-\text{アルミニウム断面積} \\ \Delta a_i: 变形前における i 番目の部材長 \end{array} \right.$

(5) 变形後の部材長  $l_{i+}$  を計算する。(図 3-3)

$$l_{i+} = l_{i-} + \Delta l_i$$

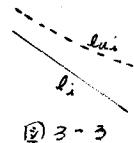


図 3-3

(6)  $l_{i+}$  の  $x, y, z$  方向成分  $a_i, b_i, c_i$  を計算する。

3-4 図 3-4

$$a_i = \frac{x_{i+}}{l_{i+}} \cdot l_i$$

$$b_i = \frac{y_{i+}}{l_{i+}} \cdot l_i$$

$$c_i = \frac{z_{i+}}{l_{i+}} \cdot l_i$$

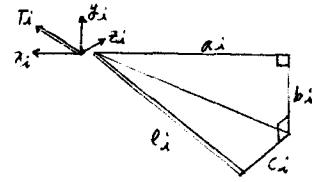


図 3-4

(7) 全部材の  $a_i, b_i, c_i$  成分を合計し、 $L, h$  と比較する。(図 3-5)

$$L - \sum(a_i) = \epsilon_{ra} < \epsilon$$

$$h - \sum(b_i) = \epsilon_{rb} < \epsilon$$

$$\sum(c_i) = \epsilon_{rc} < \epsilon \quad \epsilon: \text{許容誤差}$$

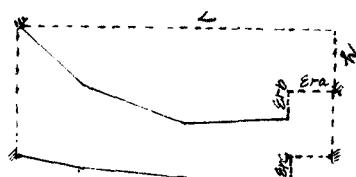


図 3-5

式が満足されれば、収束計算は終りである。

つまり、後退値  $(x_1, y_1, z_1)$  が満足された段である。

(8) 収束計算が満足されない場合の後退値  $(x_1, y_1, z_1)$  の修正

後退値  $x_1^{(i)}, y_1^{(i)}, z_1^{(i)}$  の時、誤差が  $\epsilon_{ra}, \epsilon_{rb}, \epsilon_{rc}$  未満だったとする。次の後退値  $x_1^{(i+1)}, y_1^{(i+1)}, z_1^{(i+1)}$  は、次のようになる修正値である。但し、修正量を  $\alpha x_1^{(i)}, \alpha y_1^{(i)}, \alpha z_1^{(i)}$  とする。

$$x_1^{(i+1)} = x_1^{(i)} + \alpha x_1^{(i)}, y_1^{(i+1)} = y_1^{(i)} + \alpha y_1^{(i)}, z_1^{(i+1)} = z_1^{(i)} + \alpha z_1^{(i)}$$

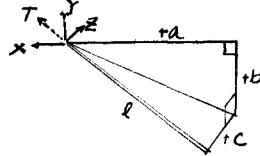
として、繰り返しを繰り返す。

次に、後退値  $(x_1, y_1, z_1)$ 、誤差量  $(\epsilon_{ra}, \epsilon_{rb}, \epsilon_{rc})$  未満となる修正量  $(\alpha x_1, \alpha y_1, \alpha z_1)$  を求めよ。

部材の端部力  $(X, Y, Z)$  とその形状  $a, b, c$  との関係は、次の関係がある。

$$\frac{Y}{x} = \frac{b}{a} \text{ たり } Y = \frac{b}{a} x = a^{-1} b x \quad \dots \dots (3-1)$$

$$\frac{Z}{x} = \frac{c}{a} \text{ たり } Z = \frac{c}{a} x = a^{-1} c x \quad \dots \dots (3-2)$$



(3-1), (3-2) を合併すれば、次式が得られる。

$$(aY) = -a^2 b x (\alpha a) + a^{-1} x (\alpha b) + a^{-1} b (\alpha x) \dots \dots (3-1')$$

$$(aZ) = -a^2 c x (\alpha a) + a^{-1} x (\alpha c) + a^{-1} c (\alpha x) \dots \dots (3-2')$$

次に、 $l' - l = \frac{l}{EA} (T' - T)$  である。 $(l', T')$ : 変形後、 $(l, T)$ : 変形前

$$\begin{aligned} \text{左辺} &= \sqrt{(a+\Delta a)^2 + (b+\Delta b)^2 + (c+\Delta c)^2} - \sqrt{a^2 + b^2 + c^2} \\ &= \sqrt{a^2 + b^2 + c^2 + 2a\Delta a + 2b\Delta b + 2c\Delta c + \Delta a^2 + \Delta b^2 + \Delta c^2} - \sqrt{a^2 + b^2 + c^2} \\ &= \sqrt{a^2 + b^2 + c^2} \left\{ \sqrt{1 + 2(a\Delta a + b\Delta b + c\Delta c) + \frac{\Delta a^2 + \Delta b^2 + \Delta c^2}{a^2 + b^2 + c^2}} - 1 \right\} \end{aligned}$$

$$X = \frac{Z(a\Delta a + b\Delta b + c\Delta c) + \Delta a^2 + \Delta b^2 + \Delta c^2}{a^2 + b^2 + c^2} \text{ とおくと}$$

$$\begin{aligned} \text{左辺} &= l \left\{ (1+X)^{\frac{1}{2}} - 1 \right\} \stackrel{\substack{\times 4 \\ \rightarrow 3 \\ \Delta a^2 + \Delta b^2 + \Delta c^2 < \text{negligible}}}{=} l \left\{ (1+\frac{1}{2}X) - 1 \right\} = l \cdot \frac{1}{2} X \\ &= \frac{1}{2} (a\Delta a + b\Delta b + c\Delta c) \end{aligned}$$

同様にして

$$\text{右辺} = \frac{E}{EA} \cdot \frac{X \alpha x + Y \alpha y + Z \alpha z}{T}$$

$$\text{故に, } a\alpha a + b\alpha b + c\alpha c = \frac{1}{EAT} (X \alpha x + Y \alpha y + Z \alpha z) \dots \dots (3-3)$$

$\alpha a, \alpha b, \alpha c$  は (3-1'), (3-2'), (3-3) の連立方程式で解くと

$\alpha a, \alpha b, \alpha c$  は、各自、次のようになりえうる。

$$\left. \begin{aligned} \alpha a &= \frac{a}{l^2} (dx + \frac{b^2 + c^2}{x}) (\alpha x) + \frac{b}{l^2} (dy - \frac{ab}{x}) (\alpha y) + \frac{c}{l^2} (dz - \frac{ac}{x}) (\alpha z) \\ \alpha b &= \frac{b}{l^2} (dx - \frac{a^2}{x}) (\alpha x) + \frac{a}{l^2} (dy + \frac{a(b^2 + c^2)}{x^2}) (\alpha y) + \frac{c}{l^2} (dz - \frac{ac}{x}) (\alpha z) \\ \alpha c &= \frac{c}{l^2} (dx - \frac{a^2}{x}) (\alpha x) + \frac{c}{l^2} (dy - \frac{ab}{x}) (\alpha y) + \frac{b}{l^2} (dz + \frac{a(b^2 + c^2)}{x^2}) (\alpha z) \end{aligned} \right\} \text{但し, } d = \frac{l^2}{EAT}$$

$\sum \alpha a = \beta_1 \cdot \alpha x_1 + \beta_2 \cdot \alpha y_1 + \beta_3 \cdot \alpha z_1, \sum \alpha b = \beta_4 \cdot \alpha x_1 + \beta_5 \cdot \alpha y_1 + \beta_6 \cdot \alpha z_1, \sum \alpha c = \beta_7 \cdot \alpha x_1 + \beta_8 \cdot \alpha y_1 + \beta_9 \cdot \alpha z_1 \dots \dots (3-4)$

但し

$$\beta_1 = \sum \frac{a_i}{l^2} (d_i x_i + \frac{b_i^2 + c_i^2}{x_i}), \beta_2 = \sum \frac{a_i}{l^2} (d_i y_i - \frac{a_i b_i}{x_i}), \beta_3 = \sum \frac{a_i}{l^2} (d_i z_i - \frac{a_i c_i}{x_i})$$

$$\beta_4 = \sum \frac{b_i}{l^2} (d_i x_i - \frac{a_i^2}{x_i}), \beta_5 = \sum \frac{b_i}{l^2} (d_i y_i + \frac{a_i (b_i^2 + c_i^2)}{x_i^2}), \beta_6 = \sum \frac{b_i}{l^2} (d_i z_i - \frac{a_i c_i}{x_i})$$

$$\beta_7 = \sum \frac{c_i}{l^2} (d_i x_i - \frac{a_i^2}{x_i}), \beta_8 = \sum \frac{c_i}{l^2} (d_i y_i - \frac{a_i b_i}{x_i}), \beta_9 = \sum \frac{c_i}{l^2} (d_i z_i + \frac{a_i (b_i^2 + c_i^2)}{x_i^2})$$

$\sum \alpha a, \sum \alpha b, \sum \alpha c$ 、計算誤差を5% 入してやれば、補正値  $\alpha x_1, \alpha y_1, \alpha z_1$  は、なる。

#### 4. 結び

本文で述べた解析法による計算例は、講演当日、発表するものとする。

なお、本論文つき、経常御指導して下さった、大隈先生、野村先生に深く感謝します。