

土木学会第1回年次学術講演会講演

(橋梁及一般構造物之部 No. 1)

フィーレンディール構橋の實用計算法に就て

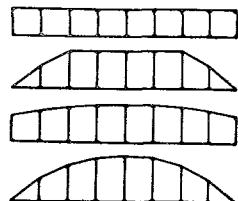
會員 工学博士 鷹部屋福平*

1. 緒論 フィーレンディール構橋は、(1) 計算の複雑性と、(2) 構型外觀の重苦しさを感じしめる。併し鉄接並に熔接構造の發達した今日にては、是等の難點から離れ得るならば、此の構型は今後應用の途は廣い。此の構橋の創始の國白耳義に於ては、40年前に造られた Pont d'essai de Tervueren (平行弦構 32m 径間) の頑固な短肥形から進歩して Pont d'Hérentals (抛物線形構 90m 径間) の繩拱型の男性的偉觀にまで發達して來て居る。

今此の種の構橋を實用目的上より次の 4 種に分けて考へて見る。(1) 平行弦型、(2) 中央部平行弦型、(3) 曲弦型、(4) 抛物線型 (図-1 参照)。

此の中、平行弦型に對しては、吾々がラーメンに於て用ひ慣れた假定、(a) 部材と部材とは其の接合點に於て完全に剛結せらる、(b) 直接応力による部材の変長は考へない、(c) 剪断応力による変形は考へない、等により機械的作表法又は撓角分配法により撓角及撓を変数にとつて簡明に之を解く事が出来る。又其の他の 3 型に對しても筆者が命名せる X-分配法により規則的に之を図上計算により解く事が出来る。

図-1.

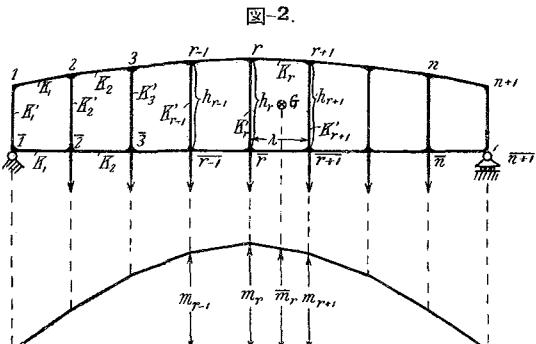


2. 準備計算 剛節構造の問題を鮮くに際して、その多くの解法が必要とするが如く、本法にても各構材の断面二次モーメント (J) を其の構材長 (S) にて除した剛率値 (K) を必要とする。

今 図-2 の如く格點番号を左より附するものとし、相對する上下兩弦材の K は等値なる如き構造を與へ (或は等値と假定し)、図の如く各構材の K を定む。又垂直材の長さを h にて示し、各格點の番號を之に附して相互を區別せしむ。

又與へられた徑間長を單純梁の全長として、その與へられた荷重に對し図の如く曲げモーメント図を描き、格點 r の下の其の大さを m_r で表す。

即ち上記の K, h, m 等は總て數値にて與へられたるものにして、是等の數値を用ひて次の如き t, a, b, c, B, μ を各格間毎に計算準備するを便とする。



$$\left. \begin{aligned} t_r &= \frac{hr}{h_{r+1}}, & a_r &= \frac{K_r}{K_{r+1}} t_r^2, & b_r &= 2(1 + t_r + t_r^2), & c_r &= \frac{K_r}{K_{r+1}} \\ B_r &= a_r + b_r + c_r, & \mu_r &= \frac{1}{h_{r+1}} \left\{ m_r(1 + 2t_r) + m_{r+1}(2 + t_r) \right\} \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

3. 基本式 フィーレンディール構の左より第 r 番目の格間に於て、その上弦材又は下弦材に働く応力の水平分力を X_r で表し、其の前後の格間に於ける同様のものを X_{r-1} 及 X_{r+1} で表す時は、是等の X と前記 a, b, c, μ ,

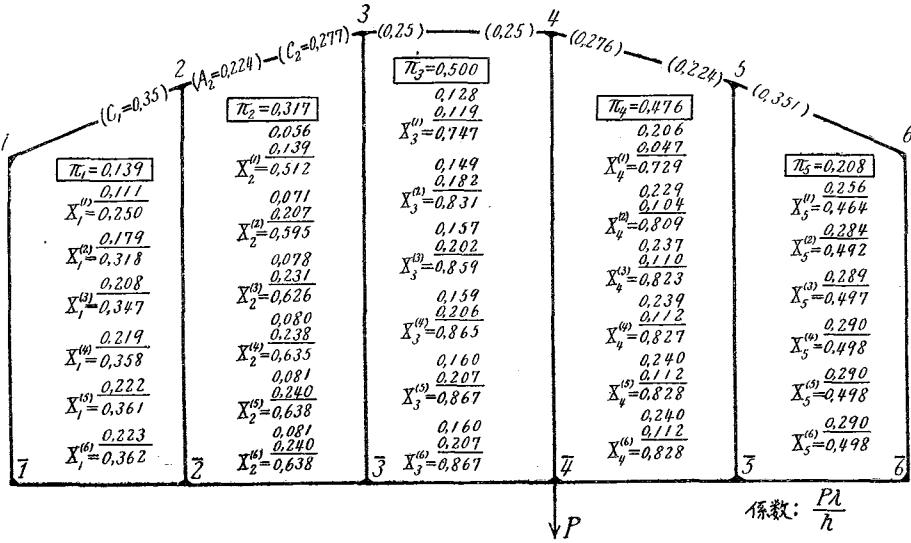
* 北海道帝國大学教授講演 (昭和 12 年 4 月 10 日)

との間には次の関係がある。⁽¹⁾

或は(2)式より $X_r = II_r + X_{r-1}A_r + X_{r+1}C_r$, 兹に $II_r = \frac{\mu_r}{B_r}$, $A_r = \frac{a_r}{B_r}$, $C_r = \frac{c_r}{B_r}$ (3)

4. **X-分配法** この方法は未知量を上記の X にとり、與へられた荷重並に構材より (3) 式に示す H, A, C を計算し、其等を truss の図形中に図-3 に示す如き位置に記入する。

图-3.



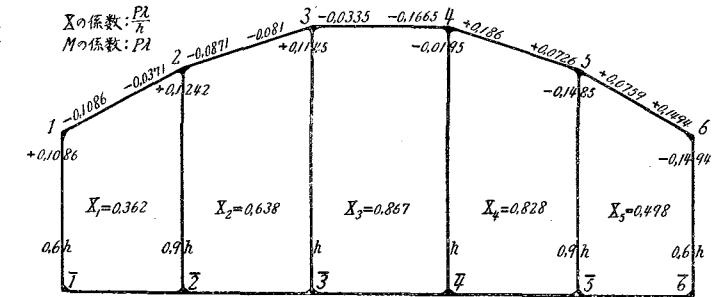
先づ計算尺に C_1 の値を置き、之に H_2 の値 (X_2 の概算値を H_2 とす) を乗じ、其の結果を H_1 に加へ $X_1^{(1)}$ を算出する。即ち X_1 の第 1 近似値が之により決定される。次に第 2 格間に移り、計算尺使用にて、この $X_1^{(1)}$ に A_2 を乗じ其の結果を H_2 の下に記入、更に C_2 に H_3 (X_3 の概算値) を乗じ其の結果を上記の下方に記入して H_2 をも加へた總和を求める、 $X_2^{(1)}$ が決定される。以下同様な事を最後の格間迄継続し、此の計算が 1 回終つた時は同じ事を反復する。但し次回には X の概算値は用ひず近似値を用ふ。図-3 は上下弦材の剛率値が K にして、垂直材のそれが $K/3$ なる時單一荷重が格點 4 に荷せられた場合に各格間の X を求める X -分配法を示す。即ち此の方法によるときは、unbalance の状態にある X は、其の unbalance である量だけ、次第に distribute せられて遂に balance に持ち

來される。図-4 は上記 X の計算値を用ひて格點モーメントを算出図示したもので、格點モーメントは次式より求めらる。

X_r を知りて $M_{r,r+1}$ を求むる式:

$$2M_{r,r+1} = (m_r - X_r h_r) \dots \quad (4)$$

X_r, X_{r-1} を知りて $M_{r,r}$ を求める式:



⁽¹⁾ 一般剛節構の實用計算法(岩波) p. 178, (41) 式参照

5. 結語 本文は從來複雑視されたフィーレンディール構橋の応力計算を図上にて、計算尺使用の下に機械的に、何等の釣合方程式を考へる事なく行ひ得る様にしたもので、各格間に於ける弦材応力の水平分力を未知量 X により、unbalance にある X を順次 balance の状態に持ち行く方法を述べたものである。図-5～10 は Vierendeel 教授より贈られたもので、茲に教授に深謝の意を表する。

図-5.

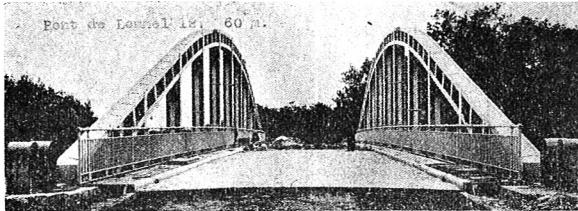


図-7.

圖-6.

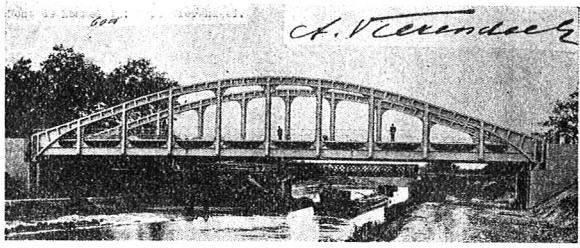


図-8.

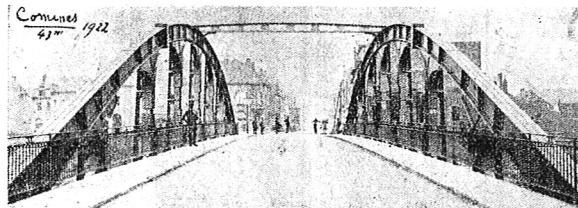


圖-9.

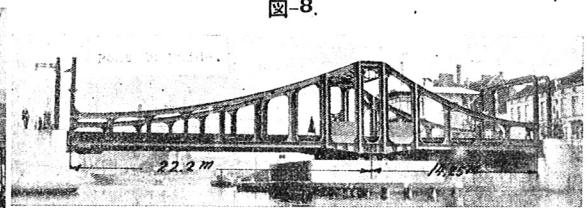
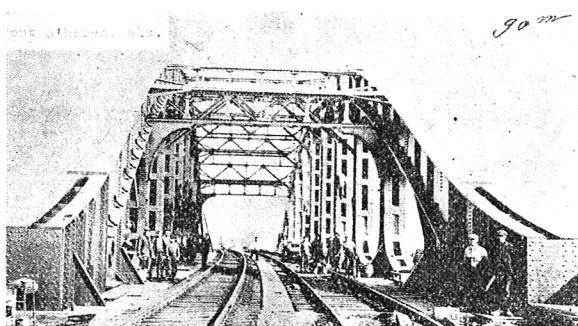


圖-10



(註：本文の詳細に就ては本會誌第 23 卷第 8 號を参照されたい)

