

平井 敦^x 西脇威夫^{xx} 清水永策^{xxx} 川田忠樹^{xxxx}1. 序言 P.C.吊橋の概念

始めに誤解をまぬかぬよう、P.C.吊橋が決してP.C.桁を吊つた橋ではないことを断つておかねばならない。桁そのものに限つてみればこれは通常のR.C.桁。それより鉄筋量のきわめて少いものであり、この桁にプレストレスを与えているのはこれを吊つているケーブルである。要するにP.C.吊橋とは、一般のP.C.桁にあって桁と緊張材とを分離せたもの、緊張ケーブルが桁からけみ出したるものとして、一応の定義が与えられるのである。

図1はこのP.C.吊橋の原理を、三主間連続の場合のレオンハルト工法と対比せしめたものである。中央主間に亘していえば、(a)と(b)も何等異りどころがなく、プレストレスの結果作用するものは同一の軸方向力である。ただ(b)のごとくするならば、こうすれば寧ろ塔柱を扛上してプレストレスした方が対称に行われて遙に合理的と考えられる。事実このようにして過去の二つの例は施工されたのであった。こうして吊橋とした構造形式が有する利点は幾つか挙げられるが、中でも、(i)緊張ケーブルの偏心量は桁高の制限をうけない。(ii)ケーブルの曲率に応じて桁に伝えられていた垂直反力は吊材で伝えられることになり、したがって摩擦による損失が起らない。(iii)ケーブルへの荷重分配が顕著となり、しかもその割合はスパンの増加に伴つて大となる。——以上の三点は長大橋としての決定的な優利を与えるものであろう。経済的スパンは、一応中央主間60~100m程度と考えられている。

2. P.C.吊橋の基礎理論

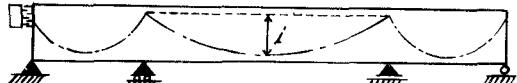
P.C.吊橋の理論解析を行うにあたつて、先ず意を用いねばならないことはケーブルの水平張力と桁のプレストレス量の関係であろう。一般に $H = \frac{wL^2}{8f}$ 、但し w は等分布荷重(片側)であるから桁の断面積を A 、コンクリートの比重を ρ とすれば、 $w = \rho \cdot \frac{g}{2}$ 。一方コンクリートの許容応力を σ_a とすれば、 $H = \sigma_a \cdot A$ 。しかして経済的な設計たらしめには当然 $F = 2H$ となることが望しいのであり、したがつて

$$\sigma_a \cdot A = 2 \times \frac{\rho \cdot \frac{g}{2} \cdot L^2}{8f} \quad : \quad \frac{L^2}{f} = \frac{8\sigma_a}{\rho g} : \text{const.}$$

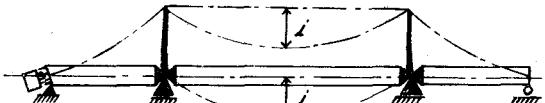
*東京大学教授 工博。 **武藏工業大学助教授。 ***川田工業株式会社 設計係長。

****東大橋梁研究室、川田工業株式会社企画室。

図1



a) レオンハルト工法



b) P.C.吊橋への移行

すなわち、 $\frac{1}{100} \lambda$ 、となり、垂距比はスパンが長くなるにつれて大きくなることがわかる。通常の吊橋のごとく任意にこの値を決定しては、必ずしも経済的なりのとはなり難いようである。ひとことで用いる f の値は、中央至間の桁にキャンバーがある場合はケーブルの垂距にその値をプラスしたものをするべきであろう。

f の値が定まればひととて一般の吊橋同様に、三至間連続桁に不確定反力 $X (=H)$ を作用させて解析を進めればよい。力の関係は図-2に示す。これから中間支点上の曲げモーメントの関係式は容易に求めることができて、

$$M(3+2\lambda) = X(2f+\lambda a) - \frac{L^2}{4}(P+\lambda^2 P) \quad \therefore m = \frac{M}{X} = \frac{2f+\lambda a}{3+2\lambda} \quad (P=P_1=0)$$

$P=P_1=0$ として求
められた比 m は、

Magnel が Excentricité
Fictive (仮想偏心量)
と名づけたもので
あって、P.C. 吊橋
の理論解析に重要
な役割を果すので
ある。

コンクリートの
乾燥収縮やクリープ、橋脚の沈下、温度変化等はひずれもプレストレス量に影響してくる
ので、これらについてはP.C.連続桁の場合同様の取扱いが要求されることはず
はない。

3. 結語

P.C. 桁にあつて至間長を増そうという問題で、桁高を余り大きくせずに偏心率を大きくとりたいとなるといきおいケーブルは桁内からみ出すことになり、こうした意味で吊橋
という構造をとるに至るのは寧ろ当然であろう。とはいえ塔柱の柱上によりプレストレスレッ
シングの必要性やケーブル垂距 f の決め方などで、これは単純な自碇式吊橋とか異つてい
るのである。すでにこの種の橋としては橋長100m(中央至間100m)有効巾員10m(3mの軌
道を含む)のMariakerke 橋が、上下部とりで総工費22,944,000 B.F. (邦貨で165,196,000 円、平米
当たり約5万4千円)で完成をみている。

なまこれまでの研究には、猪股博士、Vandepitte教授の御二方に一と方ならぬ御援助を戴
いており、未筆ながらここに厚くお礼を申し述べさせていただく次第である。

(参考文献) 邦文のみを掲げる。：「吊橋のプレストレスからP.C. 吊橋へ」(平井・西
脇・清水・川田; P.C.技術協会第二回年次学術講演会)

「自碇式P.C. 吊橋」(川田・東大橋研報告 No.05)

「P.C. 吊橋の一実施例」(川田・土木施工 Vol.3. No.2~4)

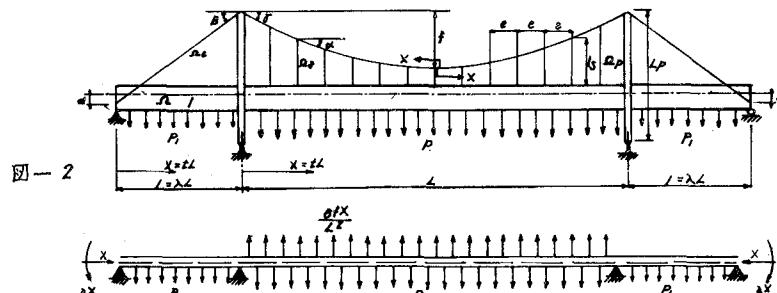


图-2