

信州大学正 夏目正太郎

" " 谷本勉之助

" " 石川清志

立体構造物の静的挙動を求めるために、その部材が軸力のみの伝達か、曲げモーメントやねじりモーメントも伝達するとかで、トラス的部材とラーメン的部材とにモデル化されなければならない。いいかえれば、前者は接合部で両端共にヒンジ接合となり、後者は剛結接合となる。このように部材が純粋にトラス的か、ラーメン的に区別されれば、簡単であり、前者に対しては断面積のみ示し、後者にはさらに曲げ剛性(2方向)とねじり剛性を示すことにより、接合部での力の伝達が考えている通りになる。しかし構造上常にこの様に単純な接合のみでなく、一つの部材でも一端は剛結で他端はヒンジ結合であるとか、またはゲルバー構造をとっているといふように混合的な接合をもつ部材も存在する。かくなるときは、単にデータのみで解決されず、計算途上で特別にそのことを考慮して、正しく思想が折り返されるようにしなければならない。多くの場合、立体構造といえども、單位構が考えられ、これの集積によって全体が成り立っているものである。いいかえれば、單位構の計算をくりかえせばよいことになる。したがって混合結合が現われる位置や、ゲルバー構造が必要な場所は、同じ位置に指定されるとか、あらかじめその場所の指定をすることは可能である。このような考え方は、支梁の位置や、その支梁の種別に対しても言えることで、いずれもデータで指定するようにしておけば、解決するのである。それには、立体構造の全節点が支梁として働かう姿勢になつていなければならない。上記のことは、構造物の節点の問題と外部から指定して、それぞれ目的に応じた結合とせよとするもので、汎用的な計算に適した考え方といえよう。

実際の構造物は部材の取り付けはそんなに簡単でなく、種々複雑な様相を呈している。したがって、過去の経験から、剛結とか、ヒンジ結合とか区別されているものと思う。

図-1に示すような構造物は、直線のプレートガーダーと、リブアーチとを垂直材で結んだもので、この時の思想としては、プレートガーダーとアーチは曲げやねじりや軸力を受ける構造であり、垂直部材は軸力のみを受けるものとされた。立体構造であるから、この様な構造は両側に平行させ間は横ゲタと対傾構で結んだのである。この場合プレートガーダーとリブアーチはトラス材で連結した形となつた。所で、対称荷重を載



図 - 1

荷すれば、全体の変形も対称に生ずるものと期待したにもかかわらず、片方への力た寄りがおきてしまい、あれてさせられたのである。そこで垂直部材の接合をねじり剛性と橋軸方向の曲げ剛性とも考えた所、今度は期待した通りの変形を示した。これは失敗した一例であるが、トラス的接合と思われる所でも、主要な部材が曲げやねじりモーメントを受けるような場合には、両者の力関係の伝達と受ける部材は、僅かでも曲げとかねじりとかの性質を持たせるようにデータを与える必要があると思われる。同じことを連続ワレントラスでも経験した。それは、下弦材に相当する部材がプレートガーダーで曲げやねじりモーメントや軸力を受け、橋門構はラーメン構造とし、上弦材と腹材はトラス的な接合にいたのである。

対称荷重を与えた所、やはり力たより現象があり、対称的な変形が見られなかった。この場合は、連続バールと、ラーメン構造と、トラス部材の混成によるもので、やはり



図 - 2

連結材の性能のトラス結合部に問題がもしあればよい。

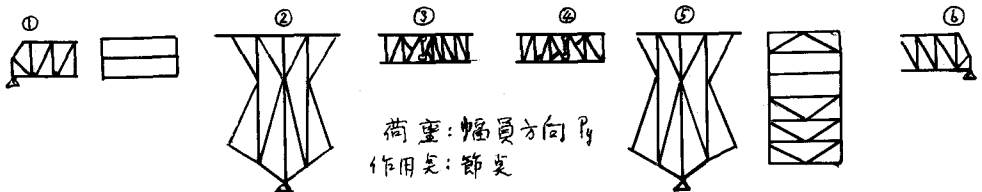
これが集合体とトラス構造にすると、立派な立休骨組でもう次々挙動が、期待するようにというのは対称荷重に對してはあくまで対称に得られるのである。送電線鉄塔とか、トラス上路橋とかがそれに相当する。全部材に断面積のデータのみをえただけであるから、全部材は軸力の伝達だけであり、曲げに関するもの、ねじりに関するものは現れない。

長大構造物を解析するに當つては、データが膨大な量になる。がくりかえし計算の単位構毎に番号付りの分類によりデータを整理し、格納することが必要となる。整理されたファイルは何時でも見出しと共に一致し、期終通りのデータが予期した場所に記されていることになる。そこで単位構における節点の番号付から統一しなければならぬ。単位構内での局部座標の軸に沿つて節点が分散していれば、ある基準軸に沿つて矢つ番号づけを行い、従属する軸へと移つて行くようにすれば、節点の座標においても、番号が大きい程、局部座標の原点より遠い位置に存在することになり、部材長を求めるにも、射影に必要な方向余弦を求める上にも、番号関係と共に何かと都合である。ファイル番号は、単位構のくりかえし回数番号と一致させることにより、必要な時、必要なファイルからデータを引用することが出来る。従つてデータには、必ず単位構番号と、単位構内の節点番号とを伴ふことになり、部材に関して、両端の節点番号をもつて、どこどことが結合されているかを指定しておくのである。計算に當つては、着目している節点と中心として、その節点に属する単位構とその前後の単位構が考慮されて、三つの単位構の節点を総集換すると、着目された節点と結合しているときには、そこに部材に関するデータが格納されており、節点での力釣り合いがとれることになるが、結ばれていない節点には何もせず、次へ移すわけである。力釣り合いは、先づ部材の両端における変形による力量すなわち、軸力、^{2次元}剪断力、二方向の曲げモーメントとねじりモーメントが示され、これが全体変形に変換され、全体座標軸上における力釣り合いがとられる。これらが単位構全体の節点上で定められるので集約結合すると、

$$\begin{bmatrix} A & B & C \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{r-1} \\ U_r \\ U_{r+1} \end{bmatrix} = P_r$$

となり、Aは、1つ前の単位構に関する要素を格納し、Bは今着目している単位構に関するものであり、Cは1つ先にある単位構に関する格納マトリクスである。同様にして U_{r-1} , U_r , U_{r+1} はそれら単位構における各節点における全体変形量で、3軸の方向に何かう変位とそれら軸の周りの回転量とを示すものであり、 P_r は着目している単位構における荷重の節点に関する値である。これにより単位構内の節点における釣り合い式が全体座標軸上で表現されたわけであり、A, B, Cは剛性マトリクスとも呼ばれるもので、系全体を考えたときには、3軸型の配列計算を形成し、繰り返えし消去演算により、 U が求まることとなる。

繰り返えし回数5回、全部変数692の南港大橋形の計算を行つた3経間の連続で中央経間には吊りスパンが入っており、ガルバー型のヒンジをもっている。



$$① V = 0.15473^m$$

$$② V = 0.24389^m$$

$$③ V = 0.95972^m$$

$$④ V = 0.95972^m$$

$$⑤ V = 0.24389^m$$

$$⑥ V = 0.15473^m$$

橋の中央におけるものは 1.04214^m

結果から見れば対称位置の値に喰違ひなく、集積誤差が見られない。提手頂いたデータは、ここに示した思想をよく反映しているものであり、敬意を表すると共に感謝いたします次第である。