

信州大学工学部 正員 吉田俊弥

信州大学工学部 正員 三井康司

1. まえがき

普通格子に対する角線部材を付加した三角格子が、垂直荷重に対して剛性が非常に大であることは既報のとおりであり（注1）、またこの三角格子は横荷重に対してもかなりの剛性を有することが、理論的にも実験的にも確かめられている（注2）。そこで筆者らは、この三角格子が実際の橋床に利用された場合の、横荷重に対する剛性を持て橋床という見地から、いろいろ検討しているので、その一部を発表することにする。

2. 格子の横剛性

まず一般的に格子の横荷重に対する剛性について述べる。三角格子に横荷重が作用した場合、この格子はつきのとおりの考え方で解析することができます。すなわち、(1) 主げた部材が他の部材の断面に較べて大であるので、主げた部材のみは曲げにも抵抗を有し、他の部材はすべて軸力のために抵抗する。(2) 主げた部材をも含めて全部材が軸力のために抵抗する、すなわちこの構造をトラスと考える。

図-1, 図-2, 図-3に示す三角格子は、実際に模型実験を試めたモデルであり、その理論値と実験値を示してある。(1) の考え方による計算では、不静定構造物の計算となるので、主げた部材を除いた他の部材の軸力を不静走りに選び計算したものである。また模型実験を行う便宜上、支持条件を考慮していろいろ計算を試みた。たとえば、図-3において実際の三角格子は、点A, D, E, H, I, Lの6点で支持されているが、実験では、点A, Dの2点單純支持とするので2点單純支持構造として計算も試してある。図-1は三本主げたをもつ格子のための図であり、普通格子と三角格子との垂直荷重に対する剛性を比較するために掲げてある。図-2, 図-3からも明らかのように、三角格子に横荷重が作用する場合には、この三角格子を全部材が軸力のみを受ける構造物、すなわちトラス構造として解析して十分であることがわかる。また実験における応力測定の結果からも、この解析方法の理論値とかなり合っている（注3）。実験に用いた模型は、主げた断面が、JIS-3192-1966, 175

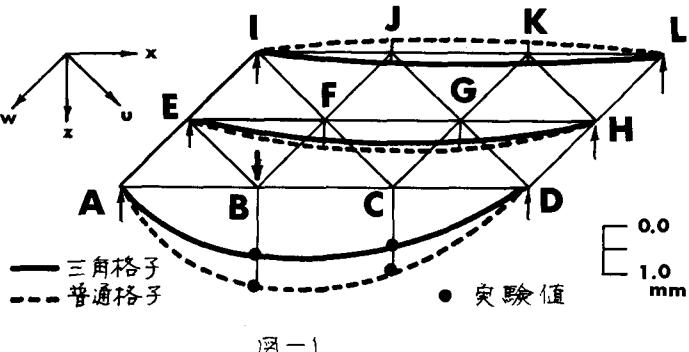
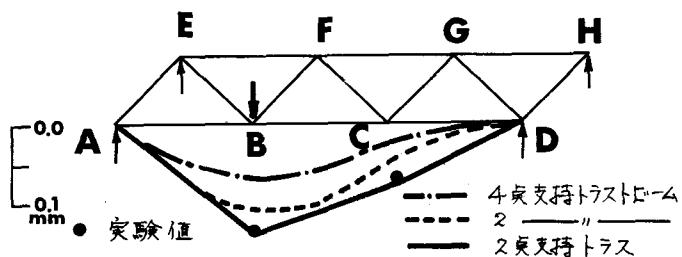


図-1



$\times 90 \times 5 \times 8$, 横けた断面木 JIS-3192
-1966, $100 \times 50 \times 5 \times 7$ であり, 主げた長さが 3m のものである (注 4)。

3. 三角格子の橋床への応用

このように直直荷重, 橫荷重に対する剛性が非常に大である三角格子を実際の橋床にどのように用いるかということは, 橋床全体の剛比と経済性の見地から, きわめて重要な問題である。現段階の橋梁の設計においては, 直直荷重に対する主構とは別に横荷重に対する横構を用

いる。しかし橋床として三角格子を用いることにより, 直直荷重に対するものはもちろん, 橫荷重に対しても剛性の大いき橋床を設計することができるので, 橋構の軽減あるいは除却する事が可能であると推察される。橋梁の幅員が大きくなると必然的に主げた数が増すことにともない, この場合はたとえ橋床全体を三角格子としなくとも図-4 に示すような部材配置により前記の諸目的を達成することができると思われる。図-4 は 4 本主げた 5 つ格子の一例であるが, この場合は橋軸の両側に三角格子を配置して剛性を高めようとしたものである。すなはち直直荷重に対する左側の三角格子部分

により橋床全体を普通格子とするよりも剛性が大となり, 橫荷重に対してはこの三角格子とした部分がトラスとして有効に働き, 全体として剛性の高い橋床となると思われる。

4. むすび

主げた部材数が増えた場合, 直直荷重, 橫荷重に対するもの, とも剛性が大でかつ経済的な橋床を得るためにの三角格子部材の配置, また横荷重に対する三角格子部分の荷重分配の解析など現在検討中であるので追って報告するつもりである。

参考文献

村上, 吉田 : “たわみ角法による格子・解法”, ユロナ社 (注 1)

村上, 吉田 : 三角格子について, 第 20 回土木学会年次学術講演会 (注 1)

村上, 吉田 : 三角格子の剛性について, 第 23 回土木学会年次学術報告 (注 1, 注 4)

吉田, 三井 : 格子の横剛性について, 土木学会中部支部大会, 1968, (注 2, 注 3, 注 4)

吉田 : “構造力学”, 朝倉書店

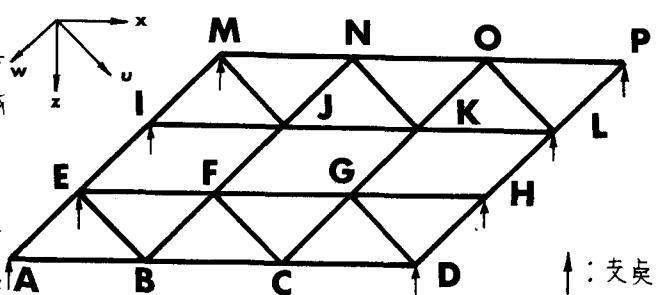
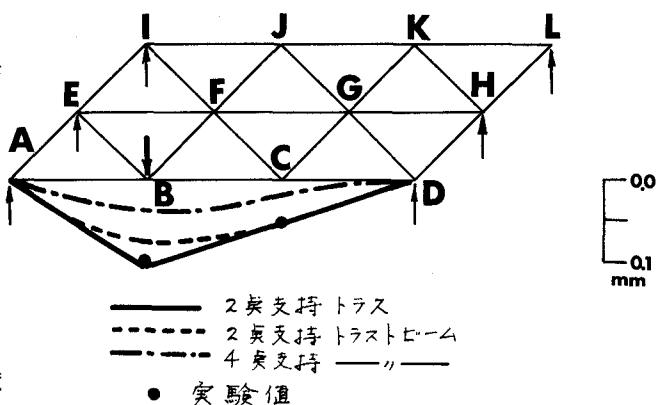


図-4