

大阪大学工学部 正会員 前田幸雄
 大阪大学工学部 正会員 松井繁之
 大阪大学工学部 学生員 田中敏幸

1 まえがき 鋼道路橋の鉄筋コンクリート床版は、現在、日本道路協会発行の「鋼道路橋設計示方書」に基づいて設計することになっているが、近年、首都高速道路等に見られるように、床版の破壊が発生するようになり、その設計施工法の再検討が望まれ、その成果の一部として、既に「鋼道路橋の一方鉄筋コンクリート床版の配力鉄筋量設計要領、昭和42年9月、建設省」および「鋼道路橋床版の設計に関する暫定基準(案)昭和43年5月、建設省」等が発表され現行示方書の不備な点を補っている。さらに、鋼道路橋示方書改訂分科会の「床版部第1次原案」では、床版のX、Y両方向について曲げモーメント式を与え、それによって設計するよう改訂も施されようとしている。しかし、いずれも、RC床版は等方性板として計算されている。

RC床版の配筋方法(配力筋は主鉄筋量の70%)を図-1のようにする場合、主鉄筋方向の板剛性(D_x)に対する配力筋方向の板剛性(D_y)の比は約0.6となり、明らかな直交異方性板となっている。当然、等方性板とした時より配力筋方向への荷重分配は劣るはずである。ここに著者らは、RC床版を直交異方性板として解析し、等方性板とした場合との比較検討を行った。

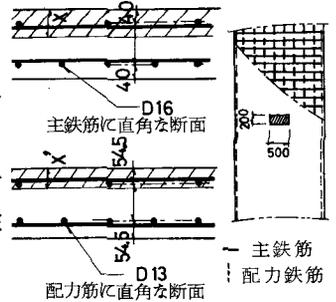


図-1 断面

2 2方向の断面係数と板剛性比

主鉄筋にはD16、配力鉄筋にはD13を使用し、 $n = E_s/E_c = 15$ とする。また、鉄筋のかぶりを4cmと仮定する。引張側主鉄筋および配力鉄筋の断面係数は一例として図-2に示したが、主鉄筋量の70%入れた配力鉄筋のそれは、主鉄筋の約0.6倍しか向上しない。等方性板で計算した場合、配力筋方向の曲げモーメントは主鉄筋方向の70%であるとしても、配力筋の応力は過大になることが理解できる。さて、次に2方向の板剛比は、コンクリート応力を基準にして考えると図-3のようになる。この値は、通常使用されている版厚内では約0.6と考えてよいと思われる。また、この値は、鉄筋量比を0.7と一定にした場合、鉄筋の多少にかかわらずほぼ一定である。

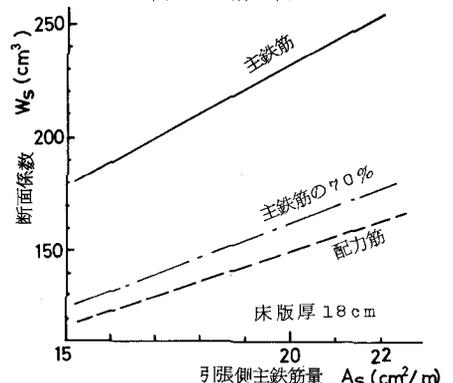


図-2 鉄筋に関する断面係数

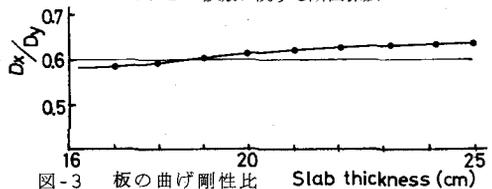


図-3 板の曲げ剛性比 Slab thickness (cm)

3 直交異方性板と等方性板との比較

直交異方性板の微分方程式

$$D_x \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + 2H \frac{\partial^2 w}{\partial x^2 \partial y^2} + D_y \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = q(x, y)$$

において、 $D_x = \frac{E_c}{1-\mu^2} [I_{cx} + (n-1)I_{sx}]$,
 $D_y = \frac{E_c}{1-\mu^2} [I_{cy} + (n-1)I_{sy}]$, $H = \sqrt{D_x D_y}$ とする。
 等方性板の場合は、 $D_y = H = D_x$ とすればよい。
 境界条件は四辺単純支持一方向無限板、
 載荷荷重は板中央における自動車後車軸片側一輪とし、
 床版中央まで45°方向に分布したものとする。
 舗装は考慮しない。

さて、二種の床版について解析し、応力を算定したが、その一例は、図-4に示す通りである。
 等方性と考えた場合は、先に述べたごとく配力筋の応力は、主鉄筋よりも上回っており、主鉄筋応力で設計するのは危険である。

直交異方性板と考えた場合は、主鉄筋応力は、等方性板よりも非常に高くなり、
 現行設計法の約14%も過大となっている。
 配力筋の応力は、やはり主鉄筋応力よりも小さくなるが、
 それでも等方性板の主鉄筋応力とほぼ一致する。

応力算定の基礎となる曲げモーメントについて、
 床版厚18cmの時の一例を図-5に示した。
 等方性板の曲げモーメントは、異方性のそれらの中間に値し、
 $M_x/M_y = \text{約} 0.8$ で、先に述べた断面係数では、当然、
 配力筋応力が過大になることがわかる。
 一方、異方性板の場合は、約0.6であり、
 断面係数の比とよく一致し、
 妥当な計算法であると考えられる。

しかし、実応力は、従来の断面だけでは過大になるため、
 床版厚を増すか、あるいは主鉄筋量を増加させる必要がある。
 さて、示方書改訂分科会が提案している設計曲げモーメントを
 図-5に併記したが、主鉄筋方向の曲げモーメントに対して
 主桁間隔が2m以下の場合には少々危険側になるものと思われ
 る。また、配力筋方向の曲げモーメントに対しては、非常に安全側
 であるように思われる。今回は、床版支持間隔を3.5m以下に限定し
 て述べたが、これを6mにまで拡張し、適切な輪荷重を載荷した場合の
 作用曲げモーメントについて、現在計算中である。
 床版設計に関しては、各断面に応じた曲げ剛性をもつ直交異方性
 板として計算されなければならないと考える次第である。

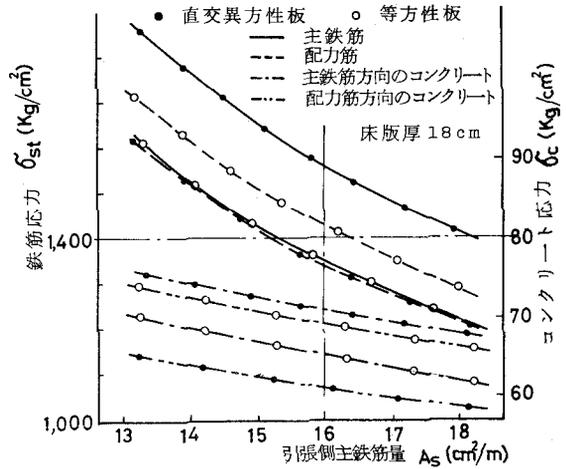


図-4 断面応力

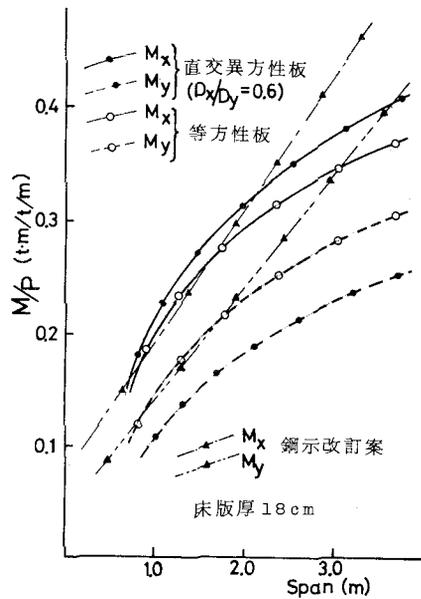


図-5 曲げモーメント