

北海道大学 正員 芳村 仁
 北海道大学 正員 韶沢 審吉
 北海道庁土木部 正員 ○高井 修

1. まえがき 慣用の大きな多主桁橋が数多く架設されているが、このような場合、床版に生じる応力には床版支持軸の変形の不均一性、即ち不等沈下に伴なう応力が考慮されなければならない。この床版曲げモーメントに影響を与える要素として、支持軸本数・支持軸間隔・スパン長・相関剛比などが考えられる。これらに着目した、床版曲げモーメントに関する研究として、格子状の理論、三連モーメント式による研究⁽¹⁾を始め、いくつかの研究がなされている。⁽²⁾⁽³⁾⁽⁴⁾

本報告は、多主桁橋を面要素から構成される構造としてとらえ、各要素につき、面内変形に対しては Scheibe の方程式、面外変形に対しては、Platte の方程式から得られる結果を基礎とした折板理論により解析を行ない、この種の多主桁合成橋の床版応力について検討を行なったものである。解析にあたっては、応力法を用い、構成要素の相対する 2 边を単純支持、他の 2 边自由の板を基本系にとり、不静定伝達力に、面内、面外各々 2 力をとる。(Fig.1) 荷重は、道示に示されている矩形分布した T 荷重を床版

上に載荷して解析し(Fig.1,2)、床版に生じる横断面内曲げモーメントを求め、支持軸の存在がいかに影響を与えるかを考察し、また、4 本主桁橋に関して、床版曲げモーメントの略算式を示した。

2. 解析結果 Fig.3 に示す、5 本主桁をもつ R/C 床版合成橋の曲げモーメントを前述の折板理論で計算する。

モデル A, B は、下フランジの効果を見るためのものであり、B は下フランジを有し、ウェブと剛結し、各フランジ共、スパン端で単純支持されている。

モデル C は、支持軸位置に、垂直たわみを拘束する

支点を設けた連続版である。T 荷重は、橋軸方向に一台、横断方向に載荷可能台数だけを、矩形分布荷重に級数展開して載荷した。Fig.4 には、スパン中央における床版の横断面内曲げモーメント図を示し、道示の設計曲げモーメントの値を、△印で示した。

次に、支持軸の存在と床版曲げモーメントとの相関性を調べるためにあたり、影響を与える要素が、種々考えられるが、ここでは、各支持軸の剛性を均一にし、主軸本数 4 本、横軸を無視し、式(1)で示す相関剛比 H をパラメーターにすることにより、相関性をみるとことにした。

$$H = \frac{E_b I_b}{E L^3} / \frac{1}{12(1-\mu)} \quad (1) \quad \text{ここで、} E_b I_b : \text{支持軸の曲げ剛性} \\ E L^3 / 12(1-\mu) : \text{床版の板剛性}$$

先づ、支持軸間隔 S が一定の 11 橋(Ex.1~11)について、折板理論により、

曲げモーメントを求め、

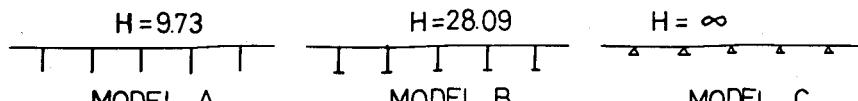


Fig.3 解析モデル

Fig.2 T荷重

$$\text{span} = 11.25 \text{ m}$$

道示の設計曲げモーメント

値と比較した。(Tab.1, Fig.

5) 次に、8種の実橋の断面諸元を用い、4本主桁の最大曲げモーメントを求め、また、支持桁本数の床版曲げモーメントに対する影響を見るために、2本、3本主桁橋についても計算し、比較した。

3. 考察 支持桁と

床版の相対的力学関係を、相関剛比をパラメーターとして考えると、Fig.5に示すように、 $M_x \sim S/\sqrt{H}$ の間に、相関性が認められる($S/L = \text{const. } M_x$; 折板理論値)。また、4本主桁橋に対しては、一般的に次の関係式により、結果がよく表わされる。

$$M = M_0 (1 + S / 1.5\sqrt{H}) \quad (2)$$

ここで、 M ; 床版最大曲げモーメント

M_0 ; 道示設計曲げモーメント

この略算式は、支持桁のたわみを考慮したときの付加曲げモーメントが、連続版の値と別個に求められることなく、 S/H との関連を考慮し、 M_0 に付加する形とした。

Fig.6は、折板理論により求めた床版の最大曲げモーメントと、

式(2)により求めた値をプロットしたものである。この式には、支持

桁本数がパラメーターとして含んでいない為、Fig.6において、

2、3本主桁の場合、実際の値からはずれている。特に、2本主桁橋は、道示の値は安全値を予え、支持桁のたわみによる付加曲げモーメントを考慮しなくてもよいことが判る。

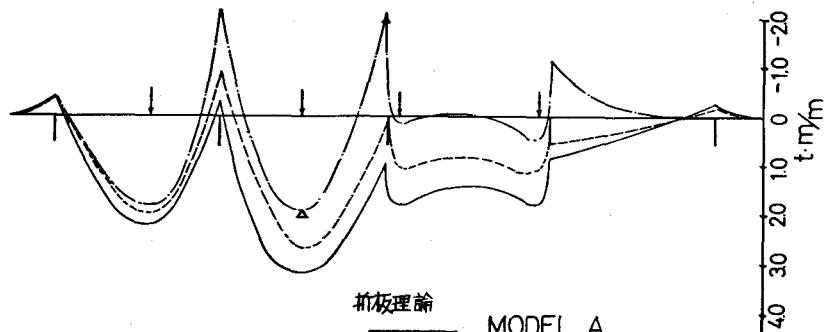
参考文献

1. 国広哲男・井川治久「床版支持桁の不等沈下によって生じる床版の曲げモーメント」土木技術資料13-1

2. 佐藤進・成風昌夫「支持桁のたわみを考慮した鋼道路橋の鉄筋コンクリートの床版の曲げモーメントについて」土木学会論文報告集 第175号、1970.

3. R.N.Wright and W.H.Waleer 'Vibration and Deflection of Steel Bridges' AISC Engineering Journal vol 9, No. 1, 1922

4. 奥村敬恵・佐々木貴一・佐藤政勝「鉄筋コンクリート床版の剛度および横桁・横構の多主桁合成桁橋における影響について」第28回構造学術講演会概要集、1973.



△ 道路橋示方書設計曲げモーメント

— 折板理論

MODEL A

B

C(連續版)

Fig.4 スパン中央での床版曲げモーメント(衝撃含む)

相関剛比 S/H	支承間の 本数	床版スパン S_m	道示 M_0	折板理論 M_x	提案式 M	S/\sqrt{H}	M/M_0	M_x/M_0
EX. 1	6.06	4	1.8	1.830	2.684	2.723	0.73	1.488
2	7.05	"	"	"	2.649	2.658	0.68	1.452
3	8.37	"	"	"	2.572	2.590	0.62	1.415
4	10.68	"	"	"	2.459	2.502	0.55	1.367
5	14.03	"	"	"	2.414	2.417	0.48	1.319
6	14.62	"	"	"	2.404	2.405	0.47	1.313
7	17.89	"	"	"	2.344	2.350	0.43	1.280
8	26.66	"	"	"	2.241	2.264	0.36	1.237
9	33.08	"	"	"	2.172	2.212	0.31	1.209
10	35.19	"	"	"	2.155	2.201	0.30	1.177
11	75.65	"	"	"	1.971	2.083	0.21	1.136
12	28.66	"	"	"	2.138	2.712	0.41	2.731
13	32.98	"	"	"	2.368	3.210	0.55	4.441
14	175.43	"	"	"	2.515	2.666	0.19	1.261
15	45.36	3	3.3	2.982	3.039	3.357	0.49	3.221
16	54.18	3	2.5	2.368	2.147	2.904	0.34	2.26
17	26.71	3	2.75	2.560	2.645	3.436	0.51	3.242
18	14.34	2	3.0	2.752	2.340	4.206	0.79	5.280
19	20.08	2	"	"	2.341	3.980	0.67	4.460
B	28.09	5	1.9	1.907	2.689	2.363	0.36	1.239

Tab.1 スパン中央での最大曲げモーメント

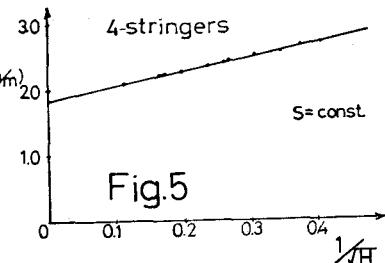


Fig.5

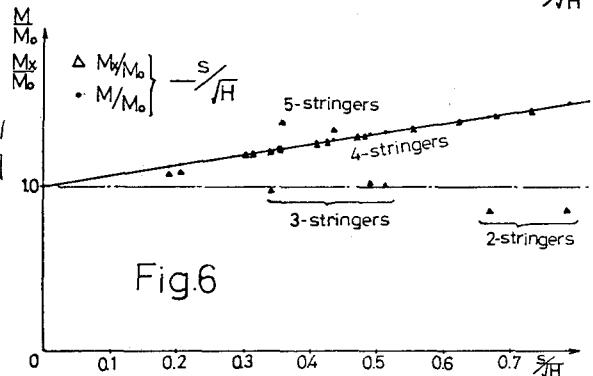


Fig.6