

立命館大学大学院 学生員 ○城崎 孝博
 富士車輛 (株) 正会員 上平 哲
 富士車輛 (株) 正会員 小室 吉秀
 立命館大学理工学部 正会員 伊藤 満

1. まえがき

AASHTO の LRFD (荷重抵抗係数設計)¹⁾ の中で厚肉断面 (コンパクト断面) に対してのみ認められている非弾性設計法は、有効塑性モーメント (M_{pe}) という新しい概念を取り入れている。有効塑性モーメントは、フランジとウェブの幅厚比を基本として与えているので、鋼材の降伏点応力度がフランジとウェブで異なった部材 (ハイブリッド部材) に対しても適用できる。さらに、非弾性設計法では、設計された鋼桁断面に対して、有効塑性モーメント時に少なくとも 0.063rads の塑性回転容量が要求される。このために、比較的じん性に富んだ降伏強度 345MPa (SM490Y 相当) クラスの鋼材までを設計の対象とし、それ以上の高強度鋼に対しては、現在のところ適用が認められていない。

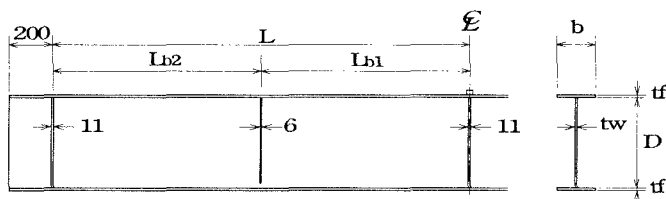
本研究は、フランジに高張力鋼 SM570Q 材、ウェブに SM400 材を用いたハイブリッド I 型断面桁および全断面に SM570Q 材を用いた等質 I 形断面桁の静的曲げ試験を行い、曲げモーメント・塑性回転角特性について検討し、この種の桁の非弾性設計法への適用について考察を加えたものである。

2. 実験概要

I 形断面ばりの最大強度と塑性回転容量に影響を与える要因として、主に鋼材特性、断面寸法、曲げモーメント分布、横補剛間隔等があげられる。これらの要因が種々組み合わせられることにより、曲げモーメント・塑性回転角曲線は影響を受ける。実験供試体はフランジに SM570Q 材、ウェブに SM400 材を用いたハイブリッド桁を HY タイプとして、ウェブの幅厚比によって Table-1 に示すように HO60, HY60, HO80, HY80 および HO90, HY90 の 6 供試体を制作した。実験は、単純ばり中央集中荷重によるモーメント勾配のもとで荷重を行い、回転角 θ の測定は両支点付近に等辺山形鋼を設置し、そこに 2 体のダイヤルゲージを 300mm 間隔で配置して、それぞれの変位差により求めた。モーメント分布に関しては、本実験ではモーメント勾配を示すパラメータとして、スパン長桁高比 L/D を選び、 $L/D \approx 3.5 \sim 5.5$ とした。横補剛間隔は各供試体に与える影響をほぼ一定とするため、AASHTO Spec. 制限値¹⁾ の約 90% の位置に横補剛材点を設けた。また、せん断力による影響を考慮するために、通常の荷重抵抗係数設計された連続ばりの中間支点上に作用するとされる $V_{max}/V_p \approx 0.4 \sim 0.5$ に、各供試体とも統一した。

Table-1 供試体実測寸法

	b (mm)	t_f (mm)	D (mm)	t_w (mm)	L (mm)	$\frac{b}{2t_f} \sqrt{\frac{F_y f}{50}}$	$\frac{D}{t_w} \sqrt{\frac{F_y f}{50}}$
HO-60	121	11	283	6	1220	7.0	60.1
HY-60	121	11	283	6	1300	7.0	60.1
HO-80	121	11	377	6	1350	7.0	80.0
HY-80	121	11	377	6	1800	7.0	80.0
HO-90	121	11	424	6	1900	7.0	90.0
HY-90	121	11	424	6	1950	7.0	90.0



Lb1, Lb2: 支点及び荷重点から中間補剛材までの距離。今回は各供試体への影響を統一するため、 $0.5L$ とした。

Fig.1 供試体概略図

Takahiro SHIROSAKI, Tetsu KAMIHIRA, Yoshihide KOMURO, Mitsuru ITO

3.実験結果と考察

Fig.2 は、縦軸に実験桁の作用曲げモーメント M を、横軸に回転角 θ を、それぞれ塑性モーメント M_p およびその時の回転角 θ_p で無次元化して示したモーメント・回転角曲線である。図から、ホモジニアス桁は最大モーメント到達後、急激に耐力を低下させているのに対し、ハイブリッド桁は最大モーメント到達後も、最大モーメントを一定維持しているのがわかる。塑性変形能という点からみると、今回の実験においてはハイブリッド桁の方が有利な結果であった。ホモジニアス桁に比べてハイブリッド桁の方が最大モーメント後も変形能を確保できた原因として、ウェブ材に軟鋼(SM400 材)を用いたことにより、鋼桁全体としてのじん性が増していると考えられる。

次にハイブリッド桁のウェブ幅厚比の違いによる回転容量を検討するため、Fig.3 に示すように曲げモーメント・回転角曲線を作成した。図中の縦軸および横軸は Fig.2 と同様である。また、この図より求められた有効塑性モーメント時の塑性回転角 θ を Fig.4 に示す。これらの図によると、LRFD¹⁾の示すウェブ幅厚比制限値付近の供試体 HY90 においても、示方書によって必要とされている塑性回転容量 0.063rads を得ることができた。このことから、フランジに SM570Q 材、ウェブに SM400 材を用いた場合のハイブリッド桁に対しても、非弾性設計法が適用できるものと思われる。本実験に用いたホモジニアス桁に対しては、今後さらに検討を加えていく必要があると思われる。

4.あとがき

本実験は高張力鋼を用いたホモジニアス桁およびハイブリッド桁を制作し、モーメント・塑性回転角特性に着目して、曲げ実験を行ったものである。今後はこの結果を基に FEM 解析をおこない、高張力鋼を用いた I 形断面桁の非弾性設計への適用性について、さらに深く検討を加えていくつもりである。

<参考文献>

- 1) AASHTO : LRFD Bridge Design Specifications.(1998).
- 2) M.A Grubb, and P.S. Carskaddon, "Autostress Design of Highway Bridges, Phase3 : Initial Moment-Rotation Tests." AISC Project 188, Am. Iron and Steel Ins.(April 18.1979).

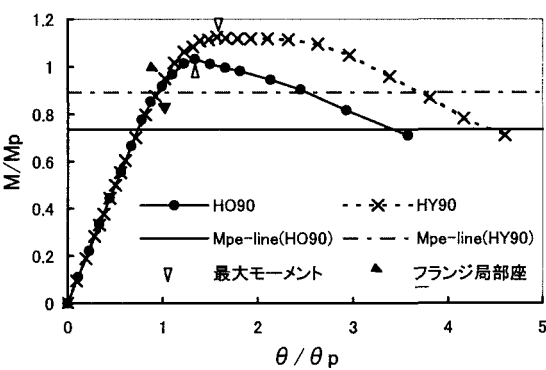


Fig.2 $M/M_p - \theta/\theta_p$ 曲線 (幅厚比 90 タイプ)

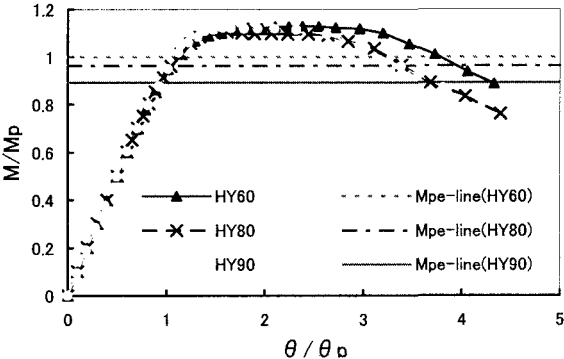


Fig.3 $M/M_p - \theta/\theta_p$ 曲線 (HY タイプ)

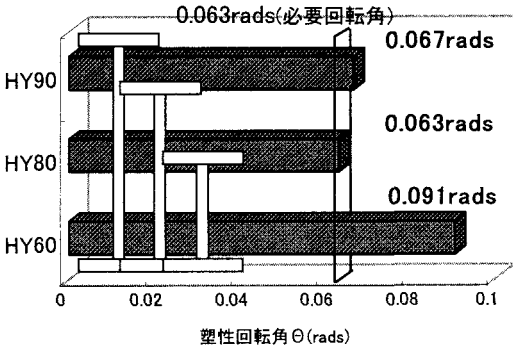


Fig.4 有効塑性モーメント時回転角 (HY タイプ)