

## 鋼変断面部材の面内曲げ・圧縮強度

関西大学工学部 正会員 三上 市藏 関西大学大学院 学生員 ○新内 康芳  
 鋼東洋情報システム 正会員 三浦 泰夫 鋼深井建設 正会員 大浦 公和  
 関西大学大学院 学生員 田中 成典

1. まえがき 鋼構造に変断面部材が用いられることが多く、変断面部材の強度を的確に、かつ容易に算定できる設計公式が望まれる。変断面部材の設計は、断面や長さを換算して等断面部材に置換する方法がとられる<sup>1)</sup>ことが多いが、我が国の道路橋示方書<sup>2)</sup>には明確な規定はない。

著者ら<sup>3)</sup>は、鋼変断面部材の面内曲げ・圧縮強度が Dynamic Relaxation Method (D.R.M.) を用いて効率よく正確に解析できることを示した。そこで、本研究では、鋼変断面部材の面内曲げ・圧縮強度を D.R.M. を用いて算定し、設計公式を策定するための基礎的資料を得ることを目的とした。

2. 解析方法 解析法の概略は次のようにある。解析モデルは、図-1に示すように二軸対称 I 型断面で、x 軸方向にテーパーが付き、断面二次モーメントは大断面側で  $I_{max}$ 、小断面側で  $I_{min}$  である。この部材は両端で単純支持され、両端に軸方向圧縮力  $P$ 、大断面端にモーメント  $M_{(1)}$  が作用している。また、初期たわみは部材中央点でたわみ量  $f_0$ 、正弦一半波の分布を仮定する。残留応力は x 軸方向の任意の断面において図-2 のような分布を持つものとする。

テーパーの異なる 5 つのモデルを  $P$  と  $M_{(1)}$  の値を変化させて解析した。寸法は表-1 に示すように、大断面端の寸法を一定とし、小断面端の腹板高のみを変化させてテーパー

の度合い ( $I_{max} / I_{min}$ ) を変化させた。

初期たわみ量は  $f_0 = L/1000$ 、降伏応力は  $\sigma_y = 2400 \text{ kgf/cm}^2$  とした。

3. 数値計算結果 得られた強度は図-3 のようになる。モーメントが大きい場合にはテーパーの度合いが変化しても強度はほとんど一定であることがわかる。

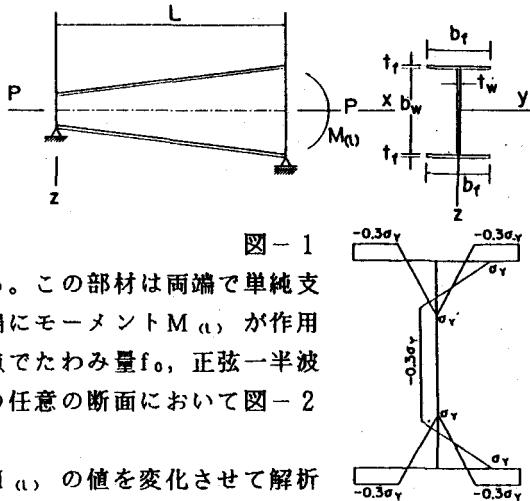


図-1

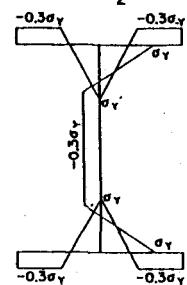


図-2

表-1

MODEL No.	fig.		web			Length of Span (cm)	$I_{max}$
	$b_f$ (cm)	$t_f$ (cm)	$b_{wmin}$ (cm)	$b_{wmax}$ (cm)	$t_w$ (cm)		
MODEL 0	10.0	1.00	25.0	25.0	0.80	200.0	1.000
MODEL 1	10.0	1.00	20.0	25.0	0.80	200.0	1.614
MODEL 2	10.0	1.00	15.0	25.0	0.80	200.0	2.936
MODEL 3	10.0	1.00	12.0	25.0	0.80	200.0	4.599
MODEL 4	10.0	1.00	10.0	25.0	0.80	200.0	6.569

Ichizou MIKAMI, Yasuo MIURA, Shigenori TANAKA, Yasuyoshi SHINNAI, Masakazu OURAI

変断面部材が圧縮力のみを受ける場合に、強度が等しい等断面部材に対応する断面の位置  $l'$  を調べ、テーパーの度合いとの関係を図示すると図-4のようになる。テーパーの度合いが大きい範囲では、等価断面位置は小断面側に近く、 $l'/L = 0.19$ である。

図-4と同様にモーメントのみが作用する場合、等価断面位置は図-5のようになり、テーパーの度合いに係わらずし、 $l'/L = 0.96$ である。

図-3に得られた部材の圧縮・曲げ強度を、変断面部材が圧縮力のみを受ける場合の強度  $P_u$  と、モーメントのみを受ける場合の強度  $M_u$  で無次元化すると図-6のようになる。テーパーの度合いがある程度以上大きくなると、強度相関曲線はほとんど一致することがわかる。

圧縮力を、最小断面に対する等断面部材が圧縮力のみを受ける場合の強度  $P_{u(min)}$  で、モーメントを、最大断面に対する降伏モーメント  $M_{Y(max)}$  で無次元化すると、図-7が得られる。また、

圧縮力を、最小断面に対する降伏軸力  $P_{Y(min)}$  で、モーメントを、最大断面に対する全塑性曲げモーメント

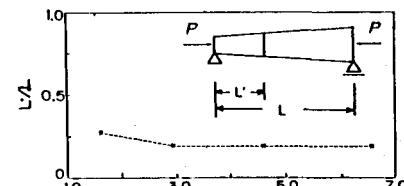


図-4

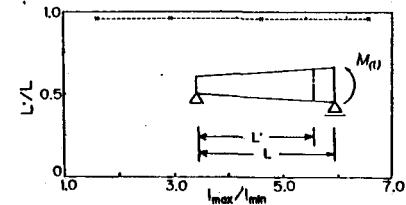


図-5

$M_{P(max)}$  で無次元化すると図-8のようになる。図-8によれば、最小断面と最大断面に対して  $P_y$  と  $M_p$  を計算するだけで、曲げ、圧縮、曲げ・圧縮の強度を求めることなく、変断面部材の曲げ・圧縮強度を算定できるようである。

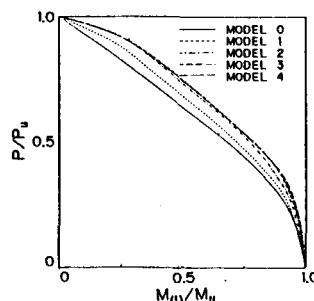


図-6

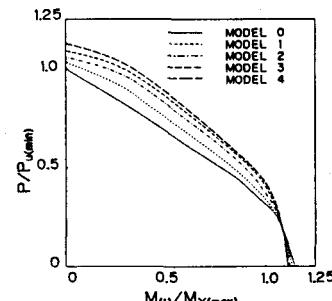


図-7

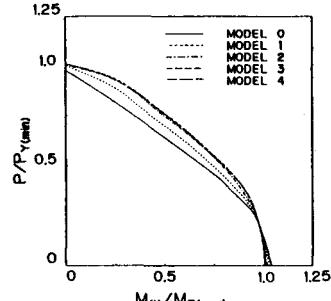


図-8

1)日本建築学会：鋼構造座屈設計指針、技報堂、1980. 2)日本道路協会：日本道路橋示方書・同解説、1980. 3)三上・三浦・辻本・田中：構造工学論文集、Vol.33A、1987-3.