# シェルプロフィルド断面を有する溝形断面部材の座屈強度

## 1. 序論

近年、製造技術の進歩により鋼板自体を冷間加工で 折り曲げて成型したプロフィルド断面を有する薄肉 断面部材 (プロフィルド断面部材) が用いられるよう になってきている。しかしながら、軸力を受けるプロ フィルド断面部材の設計は、デッキプレートとしての 使用を想定した実験、すなわち曲げ荷重を対象とした 実験により得られた強度を用いて行われており、種々 の複雑な座屈現象に対する実験的・理論的研究は極め て不十分である。特に軸力を受けるプロフィルド断面 部材において、如何なる断面形状が最も効果的である かの検討はほとんど行われていないのが現状である。 そこで本研究では、一般的に用いられる三角プロフィ ルド断面を有する薄肉断面部材に変わる新たなプロ フィルド断面形状としてシェルプロフィルド断面を 提案し、その有効性を検討することを目的に、三角及 びシェルプロフィルド断面を有する薄肉溝形断面部 材の座屈強度と座屈挙動について検討を行う。

#### 2. 伝達マトリックス法を用いた座屈解析

本研究では、伝達マトリックス法を用いて座屈係数、 座屈モード、座屈変形図を求めている。この伝達マト リックス法を用いた座屈解析の妥当性を検討するた め、Hancock ら<sup>1)</sup>が行った軸方向圧縮試験の供試体 と同じモデルで伝達マトリックス法を用いた数値解 析を行い、その解析値を実験値と比較した。図-1に その解析モデルを示す。また、Hancock らが有限帯 板法 (SFSM) により求めた解析値及びに LUSAS Modeller(有限要素解析プログラム)を用いて有限 要素法(FEM)解析を行うことによって得た解析値と も同時に比較することにした。その結果を図-2に示 す。伝達マトリックス法によって得られた解析値は、 実験値や他の解析値と若干の差異はあるもののよく 一致していることがわかり、このことから、伝達マト リックス法を用いた座屈解析は妥当であると考えら れる。

愛媛大学大学院 正会員 大賀水田生	ŧ.
愛媛大学大学院 学生会員 星出紘規	見



図-2 実験値と解析値の比較

#### 3. 解析モデル

図-3 に本研究で取り扱う解析モデルの断面図を示 す。本研究で取り扱う解析モデルは、軸圧縮力を受け る溝形薄肉断面部材のウェブ及びフランジに三角プ ロフィルド断面(Model 2, 図-3(b))及びシェルプロフ ィルド断面(Model 3, 図-3(c))で補剛したものである。 また、比較のために無補剛断面部材(Model 1, 図-3(a)) についても合わせて座屈解析を行った。ウェブの板幅 bw、板厚 t、フランジ板幅 bf、リップ板幅 d をそれ ぞれ bw=120mm、t=0.42mm、bf=90mm、d=12mm とし、ヤング係数は205GPa、ポアソン比は0.3とし た。また、aは部材長を表している。本研究では、プ ロフィルド断面の形状及び大きさが座屈強度や座屈 挙動に与える影響を検討するため、三角プロフィルド 断面とシェルプロフィルド断面の突起高さ h を、 h=2.5mm(Model 2,3-A), 4mm(2,3-B), 5mm(2,3-C), 10mm(2,3-D)、15mm(2,3-E)の 5 段階に変化させて 解析を行っている。



図-4 全モデルの座屈係数曲線

## 4. シェルプロフィルド断面の有効性

シェルプロフィルド断面の有効性を検討するため に、各モデルの座屈係数曲線を図-4に示す。なお、 ここで、図-4の縦軸には座屈強度 $\sigma_x$ を無次元化した 座屈係数 $k = \frac{\sigma_x b^2 t}{\pi^2 D}$ 、D:曲げ剛性(= $\frac{Et^3}{12(1-\mu^2)}$ )、

横軸には部材長比 a/b を対数で表示している。

三角プロフィルド断面の場合とシェルプロフィル ド断面の場合を比較すると、全体座屈領域ではプロフ ィルドの形状が座屈強度に影響せず、補剛効果はほと んどみられない。局部座屈及び歪み座屈の領域におい ては、シェルプロフィルド断面に置き換えることによ り三角プロフィルド断面に比較して大きな補剛効果 を得られている部分が多く見受けられる。特に歪み座 屈領域でのシェルプロフィルド断面の座屈強度は、三 角プロフィルド断面に比較して飛躍的に上昇してい る。また、シェルプロフィルド断面では、局部座屈に 比べて強度的に不利となる歪み座屈の領域を縮小さ せる効果もみられる。

図-5 はシェルプロフィルド断面を有する部材である Model 3-D の座屈変形図を示しており、(a)は断面



図-5 Model 3-D の座屈変形図

を構成する板パネルが変形を起こす局部座屈、(b)は 支点を伴って部材断面が変形する歪み座屈、(c)は部 材全体が柱として座屈する全体座屈の変形図となっ ている。

#### 5. 結論

1) 伝達マトリックス法により得られた座屈強度は、 既往の実験値や解析値とよく一致することが明らか となった。

2) 三角要素、シェル要素に関わらず、プロフィルド 断面が大きくなるにしたがい座屈強度が上昇し、無補 剛断面部材と比べて大きな補剛効果が得られること が明らかとなった。

3) 三角プロフィルド断面を同じ高さのシェルプロフィルド断面に置き換えることにより、全体的に座屈強 度が上昇することが明らかとなった。

# 6. 参考文献

[1] D.Yang, G.J.Hancock : Compression tests of high strength steel channel columns with interaction between local and distortional buckling. Journal of Structural Engineering, Vol.130, No. 12,2004