## 引張強度570N/mm<sup>2</sup>級スパイラル鋼管の正負交番載荷実験と数値解析

JFEスチール 正会員 塩崎 禎郎

## 1.はじめに

これまで基礎構造で用いられる鋼管杭の引張強度は、400N/mm<sup>2</sup>, 490N/mm<sup>2</sup>の二種類が一般的であったが、レベル2地震へ対応するた め、より高強度の鋼管杭のニーズが高まってきている.また、近年の 製造技術の向上により、熱延帯鋼から引張強度570N/mm<sup>2</sup>級のスパイ ラル鋼管の造管が可能となった.そこで、本鋼管の耐荷性能確認のた めに正負交番載荷実験<sup>1)</sup>を行った.また、異なる条件の検討で用いる ことを念頭に、シェル要素を用いた三次元FEM解析で実験の再現を試 みた.

#### 2.正負交番載荷実験

(1)実験方法

直径700mm,板厚9mmのスパイラル鋼管を対象として 正負交番載荷実験を行った.載荷方法を図-1に示す.降 伏応力度の特性値450N/mm<sup>2</sup>で算定した降伏軸力に対し て15%の鉛直方向荷重(1319N)を作用させた状態で,水平 荷重を±1δyから+6δyまで変位制御にて正負交番載荷 した.各サイクルの繰返し数は1回である.また,降伏変 位δyは降伏強度の特性値から算定した12.1mmを用い た.

(2)実験結果

載荷実験における荷重~変位関係を図-2に示す. + 3δ<sub>y</sub>の載荷時に荷重のピーク迎えている. その際,目視 ではわからなかったが,手で触れて確認出来る程度の局 部座屈が基部から100~125mm程度の位置で発生してい た(写真-1参照). その時の+側鋼管基部から150mm地 点の軸方向ひずみは10225µであった. 図-2に示す+側の 包絡線から,ピーク時の変位は降伏時(材料試験に基づ く値)の2.1倍,最大荷重の95%を保持する変位は降伏時 の2.6倍であることがわかった.

# 3. シェル要素を用いた三次元FEM解析

## (1)解析方法

汎用構造解析プログラムADINA(Ver.8.9)を用いて実験の再現解析を行った.これまでに鋼製橋脚の実験の再現

キーワード:高強度,鋼管,載荷実験,残留応力,解析 連絡先:〒210-0855 川崎市川崎区南渡田町1-1 JFEスチール Tel:044-322-6222











**写真-1**+3δy時の状況(局部座屈発生)

解析などで,適用性が確認されているプロクラムである <sup>2)</sup>.解析条件をまとめて表-1に示す.応力~ひずみ関係 は,鋼管から採取した軸方向の試験片による引張試験結 果から設定した(図-3参照).また,溶接による残留応 力の影響を把握するため,溶接部に+0.6σ<sub>y</sub>,周囲に-0.1σ<sub>y</sub>の残留応力<sup>3)</sup>を与えた解析も実施した(図-4参照). (2)解析結果

図-5に解析結果(荷重~変位関係)を示す.最大荷重 を超えた±4δ<sub>y</sub>まで実験結果を良好に再現できている. 残留応力を考慮の有無に関しては,荷重~変位関係には 大きな影響を与えなかった.ただし,残留応力を考慮す ることで,座屈形状は実験のような,溶接部に沿って不 規則な形状を再現することができた(写真-2参照,図-6 参照).

## 4.おわりに

引張強度570N/mm<sup>2</sup>級のスパイラル鋼管の正負交番載 荷実験にて耐荷性能を明らかにし、シェル要素を用いた 三次元FEM解析にて、実験を良好に再現できることを確 認した.実構造として、鋼管杭式桟橋と鋼管矢板式岸壁 への適用に向けた設計的な検討は実施済みであり、詳細 は文献1)4)を参照されたい.

#### 参考文献

1)塩崎禎郎,宇佐美俊輔,大久保浩弥:高強度鋼管杭(引張強度570N/mm<sup>2</sup>級)の港湾構造へ の適用に向けた検討,土木学会論文集B3(海洋開発),Vol.68,No.2,pp.I\_366~371,2012. 2)大田孝二,中川知和,中村聖三,水谷慎吾,小林洋一,野中哲也:鋼製橋脚の耐震設計に対 する構造解析ソフトウェアの適用性,橋梁と基礎,97-12,pp.33~39.3)小野潔,薮本篤,秋 山充良,大西宵平,白戸真大,西村宣男:軸圧縮力と1方向正負交番曲げを受けるスパイラル 鋼管の耐震性能とその評価法,土木学会論文集F,Vol.66,No.2.pp.301~318,2010.64)塩 崎禎郎:高強度鋼管矢板(引張強度570N/mm<sup>2</sup>級)の矢板式岸壁への適用に向けた設計法検討, 土木学会論文集B3(海洋開発),Vol.70,No.2,pp.I\_840~845,2014.

表-1 解析条件

使用要素	4節点シェル要素
材料非線形	マルチリニア型
<ul><li>(σ ~ ε 関係)</li></ul>	(真応力~真ひずみで指定)
幾何学的非線形	Updated Lagrangian
収束計算	完全ニュートン法
初期条件	残留応力(有, 無)







図-4 残留応力の設定



**図-5** 解析結果(荷重~変位関係)

写真-2 局部座屈の状況

図-6 解析結果 (変形状況)