# SRC 施工時の初期応力の影響に関する研究

前橋工科大学 学生会員 ○清水宥敬 正会員 谷口望 鉄道総合技術研究所 仁平達也 濱上洋平

#### 1. はじめに

近年、施工条件の制約を受ける箇所において有 利であることから、鉄骨鉄筋コンクリート(SRC) やコンクリート充填鋼管といった複合構造物が多 く用いられる様になった。SRC 部材は、コンクリ ート内に鋼を埋め込むことで、外力に対して一体 となって抵抗し、耐荷性、耐久性を向上させた構 造である。SRC部材の施工は、まず鉄骨を架設し、 その後コンクリートが打ち込まれる。 方法では、コンクリートが固まる前に、鉄骨にそ の自重とコンクリートの重さが掛かってしまう。 これにより、鉄骨はたわんだ状態で固定され、初 期応力が生じる1)。現在、この時に発生する応力 は、曲げ耐力算定に考慮されていないことが多い。 そこで、本研究では、この初期応力が曲げ耐力に 与える影響を検証することを目的とし、有限要素 法解析コード FINAL を用いて行った。

## 2. 実験方法

試験体 (図-1) は表-1 の材料を用いて製作され、 試験体 No1、No2 の 2 体 (以下、CASE1, CASE2) に載荷試験を行った。 CASE1 は初期応力なし、 CASE2 は、降伏応力の  $61\%(914\mu)$ を導入して試 験体を作製したが、試験開始時には  $18\%(274\mu)$ に 低下していた。 CASE2 の初期応力は、鋼材のみを 設置後、センターホールジャッキにより導入した。

載荷試験は、純曲げ区間 250mm の対称 2 点集 中載荷の単調静的載荷試験とし、試験体が圧壊に 至るまで鉛直荷重を加えるものとした(図-2)。



図-1 実験の様子 表-1 使用材料

コンクリート	圧縮強度	35.9N/mm²
	引張強度	$2.5\mathrm{N/mm^2}$
鉄筋	引張強度	519N/mm <sup>2</sup>
D10 (SD295A)	降伏応力	400N/mm <sup>2</sup>
鉄骨	引張強度	434N/mm <sup>2</sup>
(SS400)	降伏応力	300N/mm <sup>2</sup>

800 700 600 (NX) 500 | 世紀 400 | 世紀 300 200 100 0 5 10 15 20 スパン中央の鉛直変位(mm)

図-2 実験結果 荷重-変位曲線

キーワード SRC 複合構造物 初期応力 FEM 連絡先 〒371-0816 群馬県前橋市上佐鳥町 460-1

前橋工科大学 社会環境工学科 TEL.027-265-0111

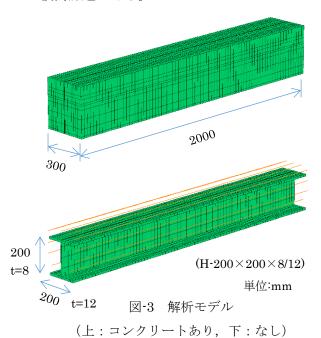
### 3. 解析方法

解析では、コンクリート、鉄骨をソリッド要素、 鉄筋をビーム要素として試験体モデル(図-3)を作成した。CASE1を解析後、そのモデルに初期応力 を導入し、CASE2の解析を行った。初期応力は、 各要素の降伏強度をそれに対応する初期応力の分 引くことで導入した。なお、載荷等曲げ区間(スパン中央 1000mm)のみ初期応力を導入している。 また、実験値と FEM 解析値でコンクリートのひ び割れ荷重に差異があったため、コンクリートの 引張強度を減らし、実験時の状態に近づけた。

材料構成則は、鋼材、鉄筋はバイリニア型、コンクリートは引張軟化特性においてはコンクリート標準示方書を、圧縮ひずみ特性においては修正 Ahamad のモデルを用いた。

### 4. 結果とまとめ

FEM 解析の結果は、図-4~図-6の通りとなった。 解析において、CASE1,CASE2 は降伏荷重に 17% 差が生じている。一方、実験では両者の差はあま りなく、実験と解析で異なる結果となった。理由 としては、実験での初期応力導入時にコンクリー ト強度にも影響が出ていた可能性もあるが、今後 の検討課題である。



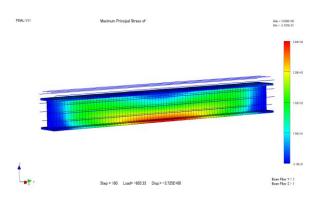


図-4 鉄骨下フランジの降伏時のコンター図

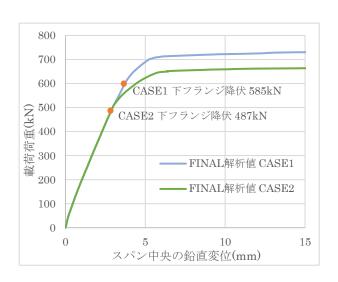


図-5 CASE1,2 の比較 荷重-変位曲線

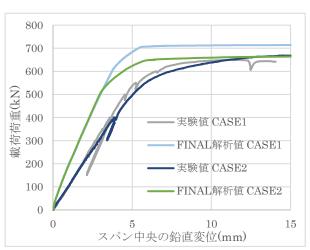


図-6 解析値と実験値の比較 荷重-変位曲線 参考文献

 河村ほか: コンクリート打込み時の鋼材の初期応力度を考慮した合成部材の耐力評価 鉄道総研報告 Vol.28, No.1 (pp.17-22), 2014