# RC 造耐震壁の弾塑性マクロ解析モデルの構築

## Development of Elasto-plastic Macroscopic Analytical Models for RC Shear Walls

○藤田有希子<sup>1</sup>, 山根康孝<sup>1</sup>, 田嶋和樹<sup>2</sup>, 白井伸明<sup>2</sup> \* Yukiko Fujita<sup>1</sup>, Yasutaka Yamane<sup>1</sup>, Kazuki Tajima<sup>2</sup>, Nobuaki Shirai<sup>2</sup>

Abstract: A simple elasto-plastic model for RC shear walls applicable to the frame analysis was developed. Static cyclic analyses on the RC shear walls were carried out with two kind of the macro-models; "three-vertical-line-element model" and "multi-uniaxial-element in parallel model". Although both analytical models gave equally good predictions, it seems that from the viewpoint of simplicity, the multi-uniaxial-element in parallel model is better recommended.

#### 1. はじめに

鉄筋コンクリート(以下, RC)造建物における RC 造耐震壁は,地震動により生じる水平荷重に対して剛 性および耐力を付与するのに有効な耐震部材である. また,耐震補強においても RC 造壁を増設する耐震壁 補強は数多く採用されている工法である.

本研究の目的は、今後想定される大地震に備えて、 既補強の RC 造建物の安全性を検証することである. その手法として、補強スパン並びに既存 RC 造架構に 対する適切な解析モデルを設定し、地震応答解析に基 づく耐震性能評価手法を構築する.本論文では、マク ロ手法による RC 耐震壁のモデル化の構築を試みる. なお、解析には、数値解析コード OpenSees<sup>[1]</sup>を用いた.

### 2. 解析モデルの構築

#### 2.1. 解析対象実験概要

Vellenas ら<sup>[2]</sup>の実験における 1/3 縮尺試験体 4 体のう ち,10 層の原型建物に対して設計した骨組付き壁の下 部 3 層を理想化した試験体 4 を対象とする (Fig.1). 軸 力およびモーメント/せん断力比(M/V)は一定と仮定 され,繰返し荷重が作用された.

2.2. 解析モデル概要

2つの弾塑性マクロ解析モデルを用いて検討を行う.1 つ目は, 壁谷澤ら<sup>[3]</sup>による鉛直 3 成分要素モデル

(TVLEM:Three-Vertical-Line-Element-Model) であり、 構造設計に多く採用されている一般的な解析モデルで ある.TVLEM は、上部と下部床レベルに無限に剛な はりを有する3鉛直線分要素として包括的壁部材を理 想化している(Fig.2 (a)).2本の外側要素は境界柱の 軸剛性を表現し、中央要素はそれぞれ骨組付き壁のせ ん断剛性、中央パネルの鉛直軸剛性と曲げ剛性を表す 水平・鉛直および回転剛性により構成される1成分モ デルである.2つ目は、Valucanoら<sup>[4]</sup>によって提案され

1:日大理工・院(前)・建築 2:日大理工・教員・建築

た複数一軸並列モデル(MVLEM: multi-uniaxial-element in parallel model) である. MVLEM は、中央パネルの 回転バネの代わりに内側要素として複数の垂直バネを 用いることで曲げ剛性を表している(Fig.2 (b)).本論 文においては、内側要素を2要素、相対的な回転中心 を規定する c を 0.4 とした.両モデル化手法を解析対 象試験体に適用し、実験と同様に繰返し荷重を載荷す るが、Fig.3 には代表して MVLEM の適用例を示す. 2.3. 復元力特性および材料構成則

軸バネの復元力特性は, Fig. 4, 5 に示すコンクリー トおよび鉄筋の σ-ε 関係と各断面の負担面積との積に より決定した.境界柱のコアコンクリートに対しては Mander<sup>[5]</sup>の拘束効果を適用した.また,鉄筋の降伏後 の二次勾配は初期剛性の 1/100 とした.壁谷澤ら<sup>[3]</sup>は TMLEM に対して実験結果に基づく経験則といくつか の仮定により定義した軸剛性履歴モデルを用いている.



しかし、軸剛性履歴モデルのパラメータを定義可能な 洗練された手法が必要である<sup>60</sup>という指摘がされてい ることから、本解析モデルでは材料非線形性を用いた 復元力特性とした.

回転バネの復元力特性は、曲げひび割れおよび曲げ 降伏を考慮した Tri-Linear 型モデルとし, 中央パネルの みのファイバーモデルによる断面解析によって決定し た. なお,降伏点以降の勾配は,初期剛性の1/1000と 仮定した.履歴は原点指向型モデルとした.

せん断バネの復元力特性は、せん断ひび割れ点(V。) およびせん断終局点(Vu)を考慮した Tri-Linear 型モデル <sup>[6]</sup>とし,履歴は原点指向型モデルとした(Fig.6).

### 3. 解析結果

実験および解析のベースシアー頂部変形関係を Fig.7 に示す. 両モデルの解析結果に若干の違いはある ものの、実験結果の骨格および履歴形状と良好な対応 を示している. MVLEM は、中央パネルと境界柱の変 形の適合性が欠如するという TVLEM の問題点が修正 されたモデルである.また,回転バネの復元力特性を 決定するための断面解析を行う必要がなく、簡易にモ デル化が行えるという利点があるため, MVLEM の汎 用性は高いと考えられる.

## 4. まとめ

RC造耐震壁の弾塑性マクロ解析モデルとして鉛直3 成分要素モデルと複数一軸並列モデルをベースとした モデルの繰返し解析を行った. 両解析モデルにおいて 実験結果と良い対応を示したことから、より簡便なモ デルである複数一軸並列モデルの汎用性は高いと考え られる.

#### 5. 参考文献

[1] Open System for Earthquake Engineering Simulation -HomePage, http://opensees.berkeley.edu/

[2] Jose Miguel Vallenas et al. : "Hystereteic Behavior of Reinforced Concrete Structural Walls", UCB/EERC-79/20, 1979.8

[3] Toshimi Kabeyasawa et al. : "U.S.-Japan Cooperative Reseach on RC Full-Scale Building Test - Part 5:Discussion on Dynamic Response System, 8th World Conference on Earthquake Engineering, vol.6, 1984

[4] Alfonso Vulcano et al : "Analytical Modelling of R/CStructual Walls", 9th World Conference on Earthquake Engineering, vol.7, 1988.8



434kN



[6] Alfonso Vulcano et al: "Analytical Models for Predicting the Lateral Response of RC Shear Walls: Evaluation of Their Reliability", UCB/EERC-87/19, 1987.11

## 【謝辞】

本研究の一部は科学研究費補助金(基盤研究(C),代表 者:白井伸明)の助成を受けて行われたものである.