鉄筋コンクリート部材の非線形挙動に与えるひび割れ面のせん断伝達の影響

1. はじめに

本研究では、引張軟化特性、せん断伝達特性、ダイ レタンシーなどのひび割れ面における局所的な非線形 挙動が,鉄筋コンクリート(RC)部材のせん断伝達機構 に与える影響について検討した. 用いたコンクリート モデルは、固定ひび割れモデルである.このモデルを 構造解析ソフト OpenSees¹⁾に新たに組み込み, RC パネ ルおよび RC はりを対象とした非線形解析を実施した. ここで、OpenSees¹⁾とは、土木構造物の地震時挙動の 予測を目的としてカリフォルニア大学バークレー校で 開発された、無償のオープンソースソフトウェアであ り,利用者が目的に応じて改良することができる.

2. 解析モデル

0

0

用いたひび割れモデルは、分散ひび割れモデルのう ち,ひび割れの角度を固定したモデルに分類される(図 1). このモデルは, RC 要素内の平均応力を, コンク リートと鉄筋の平均応力に分離して考えている.鉄筋 の平均応力については,ひび割れの方向に依存せず, 鉄筋軸方向のひずみに基づいて算定する.一方,コン

東京工業大学大学院	学生会員	○野見山佳彦
東京工業大学大学院	正会員	三木 朋広
東京工業大学大学院	フェロー	二羽淳一郎

クリートの応力については、ひび割れの方向を反映し て算定する.ひび割れ面に直交した座標系でのコンク リートの応力-ひずみ関係を,式(1)にマトリクス形 式で示す. ここで引張方向の非対角項にある項 (SG_v) は、せん断ずれによる直応力への影響(shear-dilatancy) を考慮したものである.式(1)中のそれぞれの割線剛 性に対応する材料モデルを図2に示す. 圧縮挙動に関 するコンクリートモデル(図 2(a))には,前川によるコ ンクリートの弾塑性破壊則²⁾を基本に、ひび割れ面の 直角方向の引張ひずみによる破壊パラメータ(K₀)の 低下を考慮したモデル³⁾を採用した.引張挙動に関す るコンクリートモデル(図 2(b))には,ひび割れ発生後 も鉄筋の付着伝達により、コンクリートが引張力を負 担することを考慮したモデル²⁾を採用した.また,圧 縮載荷履歴によるひび割れ強度の低下を、低減係数 R_f として考慮した. せん断挙動に関するコンクリートモ デル(図 2(c))には, 接触面伝達密度関数²⁾に基づくひ び割れ面での応力伝達モデルと、ひび割れ間のコンク リートの剛性を組み合わせたものを福浦らが簡略化し たモデル³⁾を採用した.鉄筋のモデル(図 2(d))には.



キーワード:有限要素解析,固定ひび割れモデル,せん断伝達,非線形解析 連絡先:〒152-8552 東京都目黒区大岡山 2-12-1 M1-17 TEL03-5734-2584 FAX03-5734-3577 鉄筋が破断するような高ひずみ領域までも良好に挙動 が表現できるトリリニア型の鉄筋モデル³⁾を採用した.

3. RC パネルを対象とした検証

Toronto 大学の Vecchio, Collins によって行われた RC パネル実験⁴⁾を対象として,非線形有限要素解析を行 い,ひび割れ部でのせん断伝達特性が RC パネルの挙 動に与える影響について検証した.試験体を平面要素 でモデル化したものを図3に示す.ここでは,試験体 を4個の4節点平面要素でモデル化している。荷重は, 図3に示すように,各節点に x'-y'座標系で水平,垂

直方向に作用させた.つまり,X-Y座標系では,直応 力,およびせん断応力が作用するようにした.

実験および解析から得られた平均せん断応カー平 均せん断ひずみ関係を図 4 に示す.また,式(1)のせ ん断剛性の項 $G_c G_y/(G_c + G_y)$ を,ひび割れ前のせん断 剛性 G_c に低減係数 β (=0.2)をかけて評価した場合の 解析結果も合わせて示す.図 4に示すように,せん断 軟化を考慮したモデルは、実験結果を良好に予測でき ているのに対し、 β で低減しただけのモデルでは、せ ん断応力を実験値よりも過大評価していることが確認 できる.また、ダイレタンシーの項 SG_y が解析結果に どれ程影響を与えるかを検証するために、 SG_y を3通 りに変化させて解析した結果を図 5 に示す.これより, G_y にかかる定数が低くければ剛性を高く、定数が高け れば剛性を低く評価することが確認できた.

4. せん断破壊するはりを対象とした検証

RC はりのせん断破壊実験を対象として,非線形解 析を行った.対象とした RC はりの破壊モードは,斜 め引張破壊である.図6に解析対象であるはりの材料 特性と,モデル化した平面要素を示す.また,図7に 実験結果と解析結果の比較を,図8にひび割れ図と変 形図を示す.図7に示すように,解析結果は,実験結 果のピーク値をおおむね予測できた.また,図8の変 形図を見ても,解析での破壊モードがせん断破壊であ



図 3 解析モデル(PV-23⁴⁾)

ることを確認できる.

5. 結論

(1)せん断伝達軟化モデルを考慮した固定ひび割れモ デルは, RC パネルのような要素レベルでの実験結果 を良好に予測できる.

(2) せん断伝達挙動を表現するには, せん断軟化モデル のような, せん断応力の軟化を考慮したモデルを採用 することが妥当と考えられる.

(3)斜め引張破壊をする RC はりを対象とした解析は、 ピーク値をおおむね予測できる.

参考文献

1) Open System for Earthquake Engineering Simulation (OpenSees), <u>http://opensees.berkeley.edu/index.html</u>

2) 岡村 甫,前川宏一:鉄筋コンクリートの非線形解析と 構成則,技報堂出版,1991

前川宏一,福浦尚之:疑似直交2方向ひび割れを有する
平面 RC 要素の空間平均化構成モデルの再構築,土木学会論
文集, No.634/V-45, pp.157-176, 1991.11

4) Vecchio, F. J. and Collins, M.P.: The Response of Reinforced Concrete to In-plane Shear and Normal Stresses, University of Toronto, Publication No.82-03, Mar. 1982



-860-