# 横ずれ断層の非一様な幾何形状がリーデルせん断帯の形成過程に及ぼす影響

名古屋大学 (学)〇山田 翔太 (フェロー)野田 利弘 (学)豊田 智大 (正)山田 正太郎 地震予知総合研究振興会 (フェロー)浅岡 顕

## 1. はじめに

横ずれ断層が変位すると、その直上に堆積した表層地盤内にはフラワ ー構造と呼ばれる花弁状のすべり面が複合的に形成され、地表面には「ミ の字型」で規則的に並ぶ亀裂群であるリーデルせん断帯 <sup>1)</sup>が出現するこ とが知られている.著者らはこれまでに、断層変位場を境界条件として 与えた表層地盤の弾塑性有限変形解析において「ジョグ(後述)」の存在 を考慮することで、特徴的な付随断層構造の生成過程が再現できること を示してきた.本稿では、ジョグの幾何形状を系統的に変更した解析の 結果を紹介するとともに、フラワー構造の生成過程についても議論する.

#### 2. ジョグとは

横ずれ断層の断層線が直線であることは極めて稀で、大抵は屈曲やス テップといった非一様性を包含している。例えば図-1の左横ずれ断層は 手前と奥の2箇所に断層線の「ずれ」を含んでおり、このような不連続 な箇所をジョグと呼ぶ。図の奥側のような陥没を伴う伸張ジョグはプル アパート、図の手前側のような隆起を伴う圧縮ジョグはプッシュアップ



図-1 横ずれ断層のジョグ<sup>2)</sup>



図-2 ブルネイ断層上の地形<sup>3)</sup>

と呼ばれる. 図-2 はモンゴルのブルネイ断層の変位により生じた典型的な断層地形であり,走行方向にバルジと呼ばれる小高い丘とデプレッションと呼ばれる窪地が交互に規則的に連なる様子が確認できる<sup>3)</sup>.

#### 3. 解析条件

数値解析は、土の弾塑性構成式 SYS Cam-clay model<sup>4)</sup>を搭載した動的/静的水〜土骨格連成弾塑性有限変形 解析コード *GEOASIA*<sup>5)</sup>による.本手法は2相系解析にも対応しているが、本稿では1相系解析の結果を示す. 有限要素メッシュは、図-3のような3次元直方体メッシュ(要素数:32800)とし、図-4のような屈曲した断 層領域の両側に右横ずれ変位(変位速度:10<sup>-6</sup>m/s)を与えることで、領域Aでプルアパート、領域Bでプッ シュアップの変形場をそれぞれ表現した.その他、*x-z*面は周期境界、*y-z*面は摩擦なし境界とした.材料定数 については詳細を割愛するが、排水三軸試験時に図-5のような顕著な軟化と塑性膨張を示すように設定した.



キーワード 横ずれ断層,表層地盤,リーデルせん断,弾塑性,非線形性,ジョグ 連絡先 〒464-8603 名古屋市千種区不老町 名古屋大学工学部9号館3階 TEL:052-789-3834

# 4. 解析結果

### 4.1. 模型寸法の影響

前節の模型について、走行方向の模型寸法倍率αと断 層領域の幅 D を変えて解析を行った. 地表面における 解析終了段階でのせん断ひずみ分布を図-6に示す.同図 より, α=1 では緑色の大域的なせん断帯が赤色の局所的 なせん断帯を包含するフラクタルなせん断帯が, α=2, 3 では左斜めのせん断帯の間を右斜めにつなぐ P-shear の 出現が解かれており、これはジョグ同士の間隔の差に起 因する. また, 断層幅 D が大きいほど①せん断帯の幅 は広がり、②独立したリーデルせん断しか出現しなくな ることが分かる.また,α=2,3でのプッシュアップ側・ プルアパート側でのリーデルせん断の角度は, αやDや 影響をほとんど受けないことも確認できる.

### 4.2. フラワー構造の発達過程について

代表的に図-6(d)のケースについて、フラワー構造の発 達過程を図-7 に示す. 同図(a)~(b)にかけて、 プッシュ アップ側では1枚のすべり面が鉛直方向に延伸してゆ くのに対し、プルアパート側ではジョグを挟んで2枚の すべり面が花弁状に発達してゆく.(c)では,(b)で深部 から延伸したすべり面が地表面近傍まで到達すると同

時に、地表面側からもせん断ひずみが局所的に出現する.この現象は低拘 東圧条件下でのスプレー現象に類似している.最終段階(d)では、これらの すべり面が互いに結合し、複合的・三次元的なすべり構造が形成される.

#### 5. おわりに

リーデルせん断の形成過程において、断層領域の幅が広くなるほど、フ ラクタルなせん断帯や P-shear といった二次的な構造は影を潜め、一次的 なリーデルせん断のみが顕在化する傾向があることを確認した.また、す べり面はジョグを起点にして延伸するほか、その発達形態はプッシュアッ プ側とプルアパート側で異なり、最終的なフラワー構造はそれらの連結を 伴って形成されることが分かった.

謝辞 本研究の一部は京都大学学術情報メディアセンターのスーパーコ ンピュータを利用して実施した.また、科学研究費補助金(基盤研究(A): 課題番号 25249064)の助成を受けた.

## 参考文献

1) Riedel, W.: Zur Mechanik Geologischer Brucherscheinungen. Zentral-blatt fur Mineralogie, Geologie und Paleontologie B, pp.354-368, 1929. 2) Haakon Fossen: Structural Geology, Cambridge University Press, pp.377-400, 2nd edition, 2016. 3) Rizza, M., et al.: Earthquake geology of the Bulnay fault, Bulletin of the Seismological Society of America, Vol.105, No.1, pp.72-93, 2015. 4) Asaoka, A., et al.: An elasto-plastic description of two distinct volume change mechanisms of soils, Soils Found, Vol.42, No.5, pp.47-57, 2002. 5) Noda, T., et al.: Soil-water coupled finite deformation analysis based on a rate-type equation of motion incorporating the SYS Cam-clay model, Soils Found, Vol.48, No.6, pp.771-790, 2008.



図-6 せん断ひずみ分布(0







(b)  $t = 218 \sec t$ 







(d)  $t = 319 \sec \theta$ 図-7 せん断ひずみの等高面  $(\varepsilon_s = 0.25\%)$