山口大学大学院	学生会員	○宮本	涼太
山口大学大学院	正会員	中田	幸男

1.序論

地盤が大きな塑性変形を受けて破壊する現象は、不安定 な変形の局所化が集中する事で起こる.局所化が集中する 領域はせん断帯と呼ばれる.破壊現象を捉える上で、このせ ん断帯の詳細な検討が力学的に重要である.せん断帯の把 握には、平面ひずみ圧縮試験機を使い、平面ひずみ条件下 における強度変形特性を測定することが必要である.そこ で本研究では、平面ひずみ圧縮下の砂のせん断帯の把握す ることを目的として、一連の実験的検討を行うものである. PIV (Partical Image Velocimetry:粒子画像流速測定法)解 析を導入し、せん断帯の角度や、せん断帯の幅について考 察する.

2.平面ひずみ圧縮下の砂のせん断帯

平面ひずみ試験機は砂質地盤材料の平面ひずみ条件下に おける強度変形特性を精度よく測定することが可能である. 平面ひずみ試験は拘束板を供試体の前後に設置し、中間主 応力方向への変形を防ぐことで、実地盤の応力状態に近い 条件で実験することが可能である<sup>1)</sup>. そのため本研究室で は、これまで多くの研究で平面ひずみ圧縮試験機が用いら れた<sup>2)</sup>.本研究でも平面ひずみ圧縮試験を用いる. 本研究は2種類のサンゴ砂と豊浦砂を用いる. このサンゴ 砂の違いは粒径の大小である.土の粒度分布を図-1に示す. 平均粒径D50は、サンゴ砂Aでは0.48mm、サンゴ砂Bで は1.10mm 豊浦砂では0.22mm である. サンゴ砂Aと豊浦 砂の目標相対密度をDr=75%と設定し、サンゴ砂Bの目標 相対密度を88%とし、空中落下法を用いて供試体を作成す る.供試体の寸法は、高さ160mm、横60mm、奥行き80mm である.供試体の作成後.25kPaの負圧で自立させ、拘束 圧に置換する. その後, 拘束圧 100kN/m<sup>2</sup>200kN/m<sup>2</sup>で圧密





図-3 豊浦砂拘束圧 100kN/m<sup>2</sup>に対する

コンター図によるせん断傾斜角の決定

し、ひずみ速度 0.1%/min で静的せん断を行う. 試験は軸ひずみが 10%に達したところで終了とする. なお軸 ひずみ 0.1%おきに供試体全体の画像を取得し PIV 解析を行った. 実験結果として図-2 に応力ひずみ関係を示 す. サンゴ砂 B のピーク主応力比は拘束圧 100kN/m<sup>2</sup>で 11.8, 拘束圧 200kN/m<sup>2</sup>で 11.2 であった. これに対し 豊浦砂は拘束圧 100kN/m<sup>2</sup>で 6.7, 拘束圧 200kN/m<sup>2</sup>で 6.1 であった. サンゴ砂 B と豊浦砂では, ピークまでに 生じる軸ひずみが異なり, サンゴ砂では軸ひずみ 5~6%前後であり, 豊浦砂では 1.7~3.5%であった. サンゴ砂

キーワード PIV 解析 平面ひずみ圧縮 せん断帯 サンゴ砂 ダイレイタンシー 支持力理論 〒755-8611 山口県宇部市常盤台 2-16-1 TEL (0836) 85-9300



Bのダイレイタンシーは収縮的であり,豊浦砂のダイレイタンシーは膨張的であった.

3.PIV 解析によるせん断帯傾斜角の測定とせん断帯抵抗角との関係

PIV 解析は画像領域の変位量を任意に得ることができ、局所変形及びひずみを詳細に捉えられる. 図-3 に 豊浦砂の主応力比がピークの時の画像と最大せん断ひずみ増分コンター図を示す. 画像だけではせん断帯を視 認できないため、コンター図を用いてせん断帯傾斜角を同定した. また、モール円を作成し、粘着力 0kN/m<sup>2</sup> としてクーロンの破壊線からせん断抵抗角を求めた. せん断帯傾斜角とせん断抵抗角の関係を図-4 に示す. このグラフから、豊浦砂と比べ、サンゴ砂は α=φ/2+45°の直線と離れていることがわかる. 豊浦砂の拘束圧 200kN/m<sup>2</sup>のプロットと α=φ/2+45°の直線の α の差は 4.2°である. 次にサンゴ砂 B の拘束圧 200kN/m<sup>2</sup>の α の差 は 12.5°であり、豊浦砂と比べ 8.3°大きい. さらに 2 種類のサンゴ砂は 100kN/m<sup>2</sup>のケースの方が 200kN/m<sup>2</sup>の ケースより α の差があった. サンゴ砂の α の差が大きいことは、φ の値が高いものの α が低いことによる. α と φ が大きく関係している支持力理論からみてみると、φ によって推定される α が低い場合、実験で観測され る極限支持力が想定よりも低く現れると考えられる. つまりサンゴ砂では、一般的な支持力公式に適用した極 限支持力は過大評価されることになる. そのため、φ から α の推測には、サンゴ砂の破砕性や圧縮性を考慮す ることが必要であるといえる.

PIV 解析によって得られた最大せん断ひずみ増分コンター図から,せん断帯幅の平均値を平均粒径で除した 値図-5 と,標準偏差を平均粒径で除した値を図-6 に示す.サンゴ砂 A サンゴ砂 B 豊浦砂の順に,平均粒径に 対しての平均値は 7~10 倍, 5~8 倍, 10~20 倍となった.一般的なせん断帯幅は,平均粒径の約 10~20 倍で あるため,豊浦砂よりサンゴ砂の方が,平均粒径に対してのせん断帯の幅が狭いといえる.平均粒径に対して の標準偏差は 1.8~3.3 倍, 1.1~1.8 倍, 0.5~3.5 倍となった.つまりサンゴ砂は豊浦砂と比べ,平均粒径に対し てのせん断帯の幅のばらつきが少ない.さらに粒径が大きいほど,ばらつきが少ないといえる.

## 4. 結論

本研究では平面ひずみ圧縮下の砂のせん断帯の把握することを目的として、一連の実験的検討を行った.3 種類の砂を用いた平面ひずみ圧縮試験結果および、平面ひずみ圧縮試験中に撮影した画像を用いて行った PIV 解析結果に基づいた見解を述べる.豊浦砂と比べ、サンゴ砂はせん断抵抗角が高いもののせん断帯傾斜角が低い.また豊浦砂よりサンゴ砂の方が、平均粒径に対してのせん断帯の幅が狭く、平均粒径に対してのせん断帯 の幅のばらつきが少ない.さらに粒径が大きいほど、ばらつきが少ない.

## <参考文献>

1)池田清宏ら(2004):土木学会論文集, No. 757/Ⅲ-66,pp.167~172

2) L Zhuang, er.al (2014):, Acta Geotechnica9:241–255DOI 10.1007/s11440-013-0253-4.