4 模型地盤の斜面崩壊の再現解析

4.1 動的な遠心力模型実験に対する再現解析

4.1.1 修正フェレニウス法による斜面安定解析

斜面安定解析の安全率を計算するために修正フェレニウス法を用いた。解析コードは COSTANA.Ver19.1A(富士通 FIP)を使用した。修正フェレニウス法では図 4-1 に示す斜 面に対して、以下の式で安全率を求める。

安全率 (Fs) Fs =
$$\frac{R\sum[cl + \{(W - Ub)\cos\alpha - k_hW\sin\alpha\}\tan\phi]}{\sum(RW\sin\alpha + k_hWh)}$$
(4.1)

Fs : 安全率

- R : すべり面半径 (m)
- c : 粘着力 (kn/m²)
- L : 分割片で切られたすべり面の弧長 (m)
- W : 分割片の全重量 (kN/m)
- U : 間隙水圧 (kN/m²)
- b : 分割片の幅 (m)
- α : 各分割片で切られたすべり面の中点とすべり円の中心を結ぶ直線と鉛
 直線のなす角 (°)
- k_h : 設計水平震度
- φ : せん断抵抗角 (°)
- h : スライスの重心とすべり面の中心との鉛直距離 (m)

すべり面は、実験結果でせん断ひずみが大きく発生した箇所を参考に、法尻を通り法 肩に達する円弧の中で、最小の安全率となる円弧とした。

(事前解析)

解析に用いた強度定数を表 4-1 に示す。ベーンせん断試験結果は幅を持っているため、

粘着力にも幅を持たせた。なお、27kPaは90G場で設定した値であり、比較のために示した。

Caselの解析断面を図 4-2 に示す。設定したすべり面と PIV 解析結果の比較を図 4-3 に示す。安全率と水平震度の関係を図 4-4 に示す。粘着力が 8~12kPa では、水平震度 0.2 付近で安全率が1 に達しており、実験で 200Gal を超えたあたりから変位が見られ始めた事実と対応している。

Case2の解析断面を図 4-5 に示す。設定したすべり面と PIV 解析結果の比較を図 4-6 に示す。安全率と水平震度の関係を図 4-7 に示す。粘着力が 12kPa では、水平震度 0.2 付近で安全率が 1 に達しており、実験で 200Gal を超えたあたりから変位が見られ始めた事実と対応している。

Case3の解析断面を図 4-8 に示す。設定したすべり面と PIV 解析結果の比較を図 4-9 に示す。安全率と水平震度の関係を図 4-10 に示す。粘着力が 4kPa では、水平震度 0.2 付近で安全率が 1 に達しており、実験で 200Gal を超えたあたりから変位が見られ始めた事実と対応している。

(事後解析)

解析条件とすべり安全率が1となる強度定数を表 4-2 に示す。ここでは斜面全体を加 圧密領域であると仮定した。すべり面位置は前述の PIV 解析より得られたせん断変形領 域の下限位置とし図 4-11 に示す。さらに、ケース 1~3 においてすべり面の形成が生じ る震度を 0.25 と仮定した。後述する静的遠心載荷実験のケース4の粘着力 11.7kPa に 対して、斜面勾配 30°のケース1 は粘着力 10.3kPa と同程度、斜面勾配 35°のケース2 は粘着力 14kPa と少し大きめの値となっている。斜面勾配 15°のケース3 は、仮定した すべり面がケース4より浅いこともあり、5.9kPa とケース1より小さな値となっている。 各ケースの粘着力の大きさは、過圧密地盤において想定される強度特性として妥当な結 果となっている。

95



図 4-1 修正フェレニウス法の概要図

表 4-1 強度定数

遠心場	①正規圧密		②過圧密	
	c _{cu} (kPa)	$\phi_{\rm cu}(^\circ)$	c _{cu} (kPa)	$\phi_{\rm cu}(^{\circ})$
30G	2.7	14.4	8,10,12,18,27	7.2



(a) 設定したすべり面

(b) PIV 解析結果 (325Gg I 加振後)



図 4-3 設定したすべり面と実験結果の比較

図 4-4 安全率と水平震度の関係 (Case1)



(a) 設定したすべり面

(b) PIV 解析結果(325Ggl 加振後)



図 4-6 設定したすべり面と実験結果の比較

図 4-7 安全率と水平震度の関係(Case2)



(a) 設定したすべり面

(b) PIV 解析結果(325Ggl 加振後)



図 4-9 設定したすべり面と実験結果の比較

図 4-10 安全率と水平震度の関係 (Case3)

	$\gamma (kN/m^3)$	\$\phi\$ (°)	c (kPa)	k
Case1	16.8		10.3	
Case2	16.4	7.2	14.3	0.255
Case3	16.6		5.9	

表 4-2 解析条件とすべり安全率が1となる強度定数



Case1

Case2

Case3

図 4-11 解析で設定したすべり面

4.1.2 動的解析による再現解析

動的解析はモールクーロンモデルと双曲線モデル(HD モデル)について実施した。 まずモールクーロンモデルの結果を示す。地盤のモデルパラメータを表 4-3 に示す。

Caselの解析モデルを図 4-12に示す。基盤入力加速度を図 4-13に示す。50 Gal、250Gal、
300Gal(1回目)、300Gal(2回目)加振時における法肩の応答加速度(解析)を基盤入力波形とともに図 4-14に示す。

50Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-15 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-16 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-17 に示す。

100Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-18 に示す。比較のため

に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-19 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-20 に示す。

150Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-21 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-22 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-23 に示す。

200Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-24 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-25 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-26 に示す。

250Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-27 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-28 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-29 に示す。

300Gal(1回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-30 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-31 に示す。せん断ひずみ 増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-32 に示す。

300Gal(2回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-33 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-34 に示す。せん断ひずみ 増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-35 に示す。

300Gal(3回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-36 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-37 に示す。せん断ひずみ 増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-38 に示す。

300Gal(4回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-39 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-40 に示す。せん断ひずみ 増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-41 に示す。

300Gal(5回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-42 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-43 に示す。せん断ひずみ 増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-44 に示す。

300Gal(6回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-45 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-46 に示す。せん断ひずみ 増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-47 に示す。

300Gal(7回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-48 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-49 に示す。せん断ひずみ 増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-50 に示す。

325Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-51 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-52 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-53 に示す。

表 4-3 地盤の解析パラメータ(モールクーロンモデル)

地盤	物性値	
密度 ρ (kg/m ³)	1744	
弾性係数 E(kN/m ²)	$\mathbf{E} = 16100 \left(\frac{\sigma}{\sigma_0}\right)^{0.66}$	
ポアソン比(-)	0.499	
内部摩擦角 φ(°)	37.8	
粘着力 C(kN/m²)	8.2	



基盤入力波 Acceleration (m/s²) 2 -1 -2 -3 -4∟ 0 Time (s)

図 4-13 基盤入力加速度(Case1)





図 4-15 変位分布 (Case1:50Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-16 PIV 解析による変位分布(Case1: 50Gal 加振終了時)



図 4-17 ひずみ分布 (Case1:50Gal 加振終了時)



図 4-18 変位分布 (Case1:100Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-19 PIV 解析による変位分布(Case1:100Gal 加振終了時)



図 4-20 ひずみ分布 (Case1: 100Gal 加振終了時)



図 4-21 変位分布 (Case1: 150Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-22 PIV 解析による変位分布(Case1:150Gal 加振終了時)



図 4-23 ひずみ分布 (Case1: 150Gal 加振終了時)

⁽b)相対鉛直変位



(b)相対鉛直変位

図 4-24 変位分布 (Case1: 200Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-25 PIV 解析による変位分布 (Case1: 200Gal 加振終了時)



図 4-26 ひずみ分布 (Case1: 200Gal 加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-27 変位分布 (Case1: 250Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-28 PIV 解析による変位分布 (Case1: 250Gal 加振終了時)



図 4-29 ひずみ分布 (Case1: 250Gal 加振終了時)



図 4-30 変位分布 (Case1: 300Gal (1 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-31 PIV 解析による変位分布 (Case1: 300Gal (1回目)加振終了時)



図 4-32 ひずみ分布(Case1: 300Gal (1 回目)加振終了時)



図 4-33 変位分布 (Case1: 300Gal (2 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-34 PIV 解析による変位分布 (Case1: 300Gal (2回目)加振終了時)



図 4-35 ひずみ分布 (Case1: 300Gal (2 回目)加振終了時)



図 4-36 変位分布 (Case1: 300Gal (3 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-37 PIV 解析による変位分布 (Case1: 300Gal (3 回目)加振終了時)







図 4-39 変位分布 (Case1: 300Gal (4 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-40 PIV 解析による変位分布(Case1: 300Gal (4 回目)加振終了時)



図 4-41 ひずみ分布 (Case1: 300Gal (4 回目)加振終了時)



図 4-42 変位分布 (Case1: 300Gal (5 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-43 PIV 解析による変位分布 (Case1: 300Gal (5 回目)加振終了時)



図 4-44 ひずみ分布 (Case1: 300Gal (5 回目)加振終了時)



(a) 相対水平変位

(b)相対鉛直変位

図 4-45 変位分布 (Case1: 300Gal (6 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-46 PIV 解析による変位分布 (Case1: 300Gal (6 回目)加振終了時)



図 4-47 ひずみ分布 (Case1: 300Gal (6 回目)加振終了時)



図 4-48 変位分布 (Case1: 300Gal (7 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-49 PIV 解析による変位分布 (Case1: 300Gal (7 回目)加振終了時)







(b)相対鉛直変位

図 4-51 変位分布(Case1: 325Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-52 PIV 解析による変位分布 (Case1: 325Gal 加振終了時)



図 4-53 ひずみ分布 (Case1: 325Gal 加振終了時)

Case2の解析モデルを図 4-54に示す。基盤入力加速度を図 4-55に示す。50 Gal、250Gal、
300Gal(1回目)、300Gal(2回目)加振時における法肩の応答加速度(解析)を法肩の
応答加速度(実験)および基盤入力波形とともに図 4-56 に示す。

50Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-57 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-58 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-59 に示す。

100Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-60 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-61 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-62 に示す。

150Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-63 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-64 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-65 に示す。

200Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-66 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-67 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-68 に示す。

250Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-69 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-70 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-71 に示す。

300Gal(1回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-72 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-73 に示す。せん断ひずみ 増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-74 に示す。

300Gal(2回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-75 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-76 に示す。せん断ひずみ 増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-77 に示す。

300Gal (50 波 1 回目) 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-78 に示 す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-79 に示す。せん断ひ ずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-80 に示す。

300Gal (50 波 2 回目) 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-81 に示

す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-82 に示す。せん断ひ ずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-83 に示す。

300Gal (50 波 3 回目) 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-84 に示 す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-85 に示す。せん断ひ ずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-86 に示す。

300Gal (50 波 4 回目) 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-87 に示 す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-88 に示す。せん断ひ ずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-89 に示す。

300Gal (50 波 5 回目) 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-90 に示 す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-91 に示す。せん断ひ ずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-92 に示す。

325Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-93 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-94 に示す。せん断ひずみ増分および ひずみの第2不変量のコンターを図 4-95 に示す。



図 4-54 解析モデル図 (Case2)



図 4-55 基盤入力加速度(Case2)



図 4-56 法肩の応答加速度の解析結果(Case2)



図 4-57 変位分布(Case2:50Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-58 PIV 解析による変位分布 (Case2: 50Gal 加振終了時)



図 4-59 ひずみ分布 (Case2:50Gal 加振終了時)



図 4-60 変位分布 (Case2:100Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-61 PIV 解析による変位分布(Case2:100Gal 加振終了時)



図 4-62 ひずみ分布 (Case2:100Gal 加振終了時)



図 4-63 変位分布(Case2:150Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-64 PIV 解析による変位分布(Case2:150Gal 加振終了時)



図 4-65 ひずみ分布 (Case2: 150Gal 加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-66 変位分布 (Case2: 200Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-67 PIV 解析による変位分布(Case2: 200Gal 加振終了時)



図 4-68 ひずみ分布 (Case2: 200Gal 加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-69 変位分布 (Case2: 250Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-70 PIV 解析による変位分布(Case2: 250Gal 加振終了時)



図 4-71 ひずみ分布 (Case2: 250Gal 加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-72 変位分布 (Case2: 300Gal (1 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-73 PIV 解析による変位分布 (Case2: 300Gal (1 回目)加振終了時)



図 4-74 ひずみ分布 (Case2: 300Gal (1 回目)加振終了時)



図 4-75 変位分布(Case2: 300Gal (2 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-76 PIV 解析による変位分布 (Case2: 300Gal (2回目)加振終了時)



図 4-77 ひずみ分布 (Case2: 300Gal (2 回目)加振終了時)



図 4-78 変位分布(Case2: 300Gal(50波 1 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-79 PIV 解析による変位分布(Case2: 300Gal(50波1回目)加振終了時)



図 4-80 ひずみ分布(Case2: 300Gal(50波1回目)加振終了時)


(a) 相対水平変位

(b)相対鉛直変位

図 4-81 変位分布(Case2: 300Gal(50波 2回目)加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-82 PIV 解析による変位分布(Case2: 300Gal(50波2回目)加振終了時)



図 4-83 ひずみ分布(Case2: 300Gal(50波 2回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-84 変位分布(Case2: 300Gal(50波 3回目)加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-85 PIV 解析による変位分布(Case2: 300Gal(50波 3回目)加振終了時)



図 4-86 ひずみ分布(Case2: 300Gal(50波3回目)加振終了時)



図 4-87 変位分布(Case2: 300Gal(50波 4 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-88 PIV 解析による変位分布(Case2: 300Ga(50波 4回目)加振終了時)



図 4-89 ひずみ分布(Case2: 300Gal(50波 4回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-90 変位分布(Case2: 300Gal(50波 5回目)加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-91 PIV 解析による変位分布(Case2: 300Gal(50波 5回目)加振終了時)



図 4-92 ひずみ分布(Case2: 300Gal(50波 5回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-93 変位分布 (Case2:325Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-94 PIV 解析による変位分布 (Case2:325Gal 加振終了時)



図 4-95 ひずみ分布 (Case2:325Gal 加振終了時)

Case3の解析モデルを図 4-96に示す。基盤入力加速度を図 4-97に示す。50 Gal、250Gal、
300Gal(1回目)、300Gal(2回目)加振時における法肩の応答加速度(解析)を法肩の
応答加速度(実験)および基盤入力波形とともに図 4-98 に示す。

50Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-99 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-100 に示す。せん断ひずみ増分およ びひずみの第2不変量のコンターを図 4-101 に示す。

100Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-102 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-103 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-104 に示す。

150Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-105 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-106 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-107 に示す。

200Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-108 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-109 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-110 に示す。

250Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-111 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-112 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-113 に示す。

300Gal(1回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-114 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-115 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-116 に示す。

300Gal(2回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-117 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-118 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-119 に示す。

300Gal(3回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-120 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-121 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-122 に示す。

300Gal(4回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-123 に示す。

比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-124 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-125 に示す。

300Gal(5回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-126 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-127 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-128 に示す。

300Gal(6回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-129 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-130 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-131 に示す。

300Gal(7回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-132 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-133 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-134 に示す。

325Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-135 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-136 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-137 に示す。







図 4-97 基盤入力加速度(Case3)



図 4-98 法肩の応答加速度の解析結果(Case3)



(a) 相対水平変位

(b)相対鉛直変位





(a) 変位ベクトル図



図 4-100 PIV 解析による変位分布(Case3: 50Gal 加振終了時)



図 4-101 ひずみ分布 (Case3: 50Gal 加振終了時)



図 4-102 変位分布(Case3:100Gal加振終了時)



(a) 変位ベクトル図



図 4-103 PIV 解析による変位分布(Case3: 100Gal 加振終了時)



図 4-104 ひずみ分布(Case3:100Gal 加振終了時)



図 4-105 変位分布(Case3:150Gal加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-106 PIV 解析による変位分布(Case3: 150Gal 加振終了時)



(a) せん断ひずみ増分 (b) ひずみの第2不変量

図 4-107 ひずみ分布 (Case3: 150Gal 加振終了時)



図 4-108 変位分布(Case3: 200Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-109 PIV 解析による変位分布(Case3: 200Gal 加振終了時)



(a)せん断ひずみ増分

(b) ひずみの第2不変量

図 4-110 ひずみ分布 (Case3: 200Gal 加振終了時



(b)相対鉛直変位





(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-112 PIV 解析による変位分布(Case3: 250Gal 加振終了時)



図 4-113 ひずみ分布 (Case3: 250Gal 加振終了時)



図 4-114 変位分布 (Case3: 300Gal (1 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-115 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (1 回目)加振終了時)



図 4-116 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (1 回目)加振終了時)



図 4-117 変位分布 (Case3: 300Gal (2 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-118 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (2 回目)加振終了時)



図 4-119 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (2回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-120 変位分布 (Case3: 300Gal (3 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-121 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (3 回目)加振終了時)



図 4-122 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (3 回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-123 変位分布 (Case3: 300Gal (4 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-124 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (4 回目)加振終了時)



図 4-125 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (4 回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-126 変位分布 (Case3: 300Gal (5 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-127 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (5 回目)加振終了時)



図 4-128 ひずみ分布(Case3: 300Gal (5回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-129 変位分布 (Case3: 300Gal (6 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-130 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (6 回目)加振終了時)



図 4-131 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (6 回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-132 変位分布(Case3: 300Gal (7 回目)加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-133 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (7 回目)加振終了時)



図 4-134 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (7 回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位





(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-136 PIV 解析による変位分布 (Case3: 325Gal 加振終了時)



図 4-137 ひずみ分布 (Case3: 325Gal 加振終了時)

次に、双曲線モデル(HDモデル)の結果を示す。表 4-4 に解析パラメータを示す。 解析パラメータにおける基準ひずみ γ_r は、以下の方法で求めた。まず図 4-138 に示す ようにせん断強度 τ_f と拘束圧の関係を強度定数(c、 ϕ)より求める。さらに図 4-139 に示すようにせん断弾性係数 G と拘束圧の関係をヤング率から求める。最後に τ_f を G で除すことで基準ひずみと拘束圧の関係を(図 4-140)を求め、その平均的値の 0.0025 を採用した。

Caselの解析モデル図 4-141 に示す。基盤入力加速度を図 4-142 に示す。50 Gal、250 Gal 加振時における法肩の応答加速度(解析)を基盤入力波形とともに図 4-143 に示す。

50Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-144 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-145 に示す。せん断ひずみ増分およ びひずみの第2不変量のコンターを図 4-146 に示す。

100Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-147 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-148 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-149 に示す。

150Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-150 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-151 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-152 に示す。

200Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-153 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-154 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-155 に示す。

250Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-156 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-157 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-158 に示す。

152

地盤	物性值
密度 $ ho$ (kg/m ³)	1744
弾性係数 E(kN/m ²)	$\mathbf{E} = 16100 \left(\frac{\sigma}{\sigma_0}\right)^{0.66}$
ポアソン比(-)	0.499
基準ひずみ Yref	0.0025

表 4-4 地盤の解析パラメータ(HD モデル)







図 4-139 せん断弾性係数と拘束圧の関係





図 4-142 基盤入力加速度(Case1)



図 4-143 法肩の応答加速度の解析結果(Case1)



図 4-144 変位分布 (Case1: 50Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-145 PIV 解析による変位分布 (Case1:50Gal 加振終了時)



図 4-146 ひずみ分布 (Case1:50Gal 加振終了時)



図 4-147 変位分布(Case1:100Gal加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-148 PIV 解析による変位分布(Case1:100Gal 加振終了時)



図 4-149 ひずみ分布(Case1:100Gal 加振終了時)



図 4-150 変位分布 (Case1: 150Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-151 PIV 解析による変位分布(Case1: 150Gal 加振終了時)



図 4-152 ひずみ分布(Case1: 150Gal 加振終了時)



図 4-153 変位分布(Case1: 200Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-154 PIV 解析による変位分布(Case1: 200Gal 加振終了時)



図 4-155 ひずみ分布 (Case1: 200Gal 加振終了時)



図 4-156 変位分布(Case1: 250Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-157 PIV 解析による変位分布 (Case1: 250Gal 加振終了時)



図 4-158 ひずみ分布 (Case1: 250Gal 加振終了時)

Case2の解析モデルを図 4-159 に示す。基盤入力加速度を図 4-160 に示す。50 Gal、 250 Gal 加振時における法肩の応答加速度(解析)を法肩の応答加速度(実験)および 基盤入力波形とともに図 4-161 に示す。

50Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-162 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-163 に示す。せん断ひずみ増分およ びひずみの第2不変量のコンターを図 4-164 に示す。

100Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-165 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-166 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-167 に示す。

150Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-168 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-169 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-170 に示す。

200Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-171 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-172 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-173 に示す。

250Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-174 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-175 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-176 に示す。



図 4-159 解析モデル図 (Case2)



図 4-160 基盤入力加速度(Case2)



図 4-161 法肩の応答加速度の解析結果 (Case2)



(b)相対鉛直変位

図 4-162 変位分布 (Case2:50Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-163 PIV 解析による変位分布 (Case2:50Gal 加振終了時)



図 4-164 ひずみ分布 (Case2:50Gal 加振終了時)


図 4-165 変位分布 (Case2:100Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-166 PIV 解析による変位分布(Case2:100Gal 加振終了時)



図 4-167 ひずみ分布(Case2:100Gal 加振終了時)



図 4-168 変位分布(Case2:150Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-169 PIV 解析による変位分布(Case2:150Gal 加振終了時)



図 4-170 ひずみ分布 (Case2: 150Gal 加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-171 変位分布(Case2: 200Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-172 PIV 解析による変位分布(Case2: 200Gal 加振終了時)



図 4-173 ひずみ分布 (Case2: 200Gal 加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-174 変位分布 (Case2: 250Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-175 PIV 解析による変位分布(Case2: 250Gal 加振終了時)



図 4-176 ひずみ分布 (Case2: 250Gal 加振終了時)

Case3の解析モデルを図 4-177 に示す。基盤入力加速度を図 4-178 に示す。50 Gal、 250 Gal、300 Gal(1回目)、300 Gal(2回目)加振時における法肩の応答加速度(解析) を法肩の応答加速度(実験)および基盤入力波形とともに図 4-179 に示す。

50Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-180 に示す。比較のため に PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-181 に示す。せん断ひずみ増分およ びひずみの第2不変量のコンターを図 4-182 に示す。

100Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-183 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-184 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-185 に示す。

150Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-186 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-187 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-188 に示す。

200Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-189 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-190 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-191 に示す。

250Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-192 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-193 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-194 に示す。

300Gal(1回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-195 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-196 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-197 に示す。

300Gal(2回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-198 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-199 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-200 に示す。

300Gal(3回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-201 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-202 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-203 に示す。

300Gal(4回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-204 に示す。

比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-205 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-206 に示す。

300Gal(5回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-207 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-208 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-209 に示す。

300Gal(6回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-210 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-211 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-212 に示す。

300Gal(7回目)加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-213 に示す。 比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-214 に示す。せん断ひず み増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-215 に示す。

325Gal 加振終了時の相対水平変位と相対鉛直変位分布を図 4-216 に示す。比較のために PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-217 に示す。せん断ひずみ増分およびひずみの第2不変量のコンターを図 4-218 に示す。



図 4-177 解析モデル図 (Case3)



図 4-178 基盤入力加速度(Case3)



図 4-179 法肩の応答加速度の解析結果 (Case3)



(b)相対鉛直変位





(a) 変位ベクトル図



図 4-181 PIV 解析による変位分布(Case3: 50Gal 加振終了時)



図 4-182 ひずみ分布 (Case3 : 50Gal 加振終了時)



(a) 相対水平変位

(b)相対鉛直変位





(a) 変位ベクトル図



図 4-184 PIV 解析による変位分布(Case3: 100Gal 加振終了時)



(a) せん断ひずみ増分 (b) ひずみの第2不変量

図 4-185 ひずみ分布 (Case3: 100Gal 加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-186 変位分布 (Case3: 150Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図



図 4-187 PIV 解析による変位分布(Case3: 150Gal 加振終了時)



a) せん町ひ 9 み増分 (D) ひ 9 みの弟 2 不変)

図 4-188 ひずみ分布 (Case3: 150Gal 加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-189 変位分布 (Case3: 200Gal 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-190 PIV 解析による変位分布(Case3: 200Gal 加振終了時)



図 4-191 ひずみ分布 (Case3 : 200Gal 加振終了時



(a) 相対水平変位

(b)相対鉛直変位





(a) 変位ベクトル図



図 4-193 PIV 解析による変位分布(Case3: 250Gal 加振終了時)



(a) せん断ひずみ増分 (b) ひずみの第2不変量

図 4-194 ひずみ分布 (Case3: 250Gal 加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-195 変位分布 (Case3: 300Gal (1 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-196 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (1 回目)加振終了時)



 (a) せん断ひずみ増分
 (b) ひずみの第2不変量

図 4-197 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (1回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-198 変位分布(Case3: 300Gal (2 回目)加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-199 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (2回目)加振終了時)



図 4-200 ひずみ分布(Case3: 300Gal (2 回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-201 変位分布 (Case3: 300Gal (3 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-202 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (3 回目)加振終了時)



(a) せん断ひずみ増分
 (b) ひずみの第2不変量
 図 4-203 ひずみ分布(Case3: 300Gal (3回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-204 変位分布 (Case3: 300Gal (4 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-205 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (4 回目)加振終了時)



図 4-206 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (4 回目)加振終了時)



図 4-207 変位分布 (Case3: 300Gal (5 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-208 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (5 回目)加振終了時)



図 4-209 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (5 回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-210 変位分布 (Case3: 300Gal (6 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-211 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (6 回目)加振終了時)



図 4-212 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (6 回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位

図 4-213 変位分布 (Case3: 300Gal (7 回目) 加振終了時)



(a) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-214 PIV 解析による変位分布(Case3: 300Gal (7 回目)加振終了時)



図 4-215 ひずみ分布 (Case3: 300Gal (7 回目)加振終了時)



(b)相対鉛直変位





(a) 変位ベクトル図



図 4-217 PIV 解析による変位分布(Case3: 325Gal 加振終了時)



図 4-218 ひずみ分布 (Case3: 325Gal 加振終了時)

4.2 静的な遠心力模型実験に対する再現解析

4.2.1 修正フェレニウス法による斜面安定解析

修正フェレニウス法による解析方法については 4.1.1 を参照参照されたい。

(事前解析)

すべり面は、実験結果でせん断ひずみが大きく発生した箇所を参考に、法尻を通り法 肩に達する円弧の中で、最小の安全率となる円弧とした。

解析に用いた強度定数を表 4-5 に示す。ベーンせん断試験結果は幅を持っているため、 粘着力にも幅を持たせた。

90G 場の解析断面を図 4-219 に示す。設定したすべり面と PIV 解析結果の比較を図 4-220 に示す。安全率と傾斜角度の関係を図 4-221 に示す。ただし図中の最大傾斜角度 は傾斜台の傾斜限界角度である。安全率について水深の違いはまったく見られなかった ので水深 45m のケースのみを示す。傾斜角が 7 度付近で安全率が 1 に達しており、実 験で目立った変形が見られはじめた角度と概ね対応している。また内部摩擦角を 1 度異 なる場合の計算結果を示したが両者の差異はほとんど見られない。

30G 場の解析断面を図 4-222 に示す。設定したすべり面と PIV 解析結果の比較を図 4-223 に示す。安全率と傾斜角度の関係を図 4-224 に示す。粘着力が 12kPa では、傾斜 角 15 度付近で安全率が 1 に達しており、実験で目立った変位が見られ始めた角度と概 ね対応している。

(事後解析)

解析条件とすべり安全率が1となる強度定数を表 4-6 に示す。ここでは斜面全体を加 圧密領域であると仮定した。すべり面位置は前述の PIV 解析より得られたせん断変形領 域の下限位置とし図 4-225 に示す。90G 場の遠心載荷実験ですべり面が形成された傾斜 角 13°に対して、見直した強度特性を用いて得られた粘着力は 25.3kPa、30G 場の遠心 載荷実験ですべり面が形成された傾斜角 19°のケース4 に対して、粘着力は 11.7kPa と なった。いずれも、粘着力の大きさは、過圧密地盤において想定される強度特性として 妥当な結果となっている。

法心理	①正規	見圧密	②過圧密		
逐心场	c _{cu} (kPa)	$\phi_{ m cu}(^\circ)$	c _{cu} (kPa)	$\phi_{ m cu}(^{\circ})$	
90G	2.7	14.4	26.6	7.2	
30G	2.7	14.4	8,10,12,18,27	7.2	

表 4-5 強度定数



(a) 設定したすべり面

(b) PIV 解析結果 (傾斜角 11.6 度)

図 4-220 設定したすべり面と実験結果の比較







図 4-224 安全率と傾斜角度の関係(30G)

表 4-6 解析条件とすべり安全率が1となる強度定数

	$\gamma (kN/m^3)$	ø (°)	c (kPa)	k	崩壞時角度(゜)
90G場	17.1	7.2	22.8	0.19	11
			25.4	0.23	13
Case4	16.8		11.7	0.34	19



図 4-225 解析に用いたすべり面 (Case4)

4.2.2 静的解析による再現解析

静的解析はモールクーロンモデルとマルチスプリングモデルについて実施した。H28 年度に実施した実験(Case1、 Case2)の再現解析結果を示す。解析モデルを図 4-226 に示す。解析パラメータを表 4-7 に示す。

まずモールクーロンモデルの結果を示す。以下に Case1 (水深 45m) と Case2 (水深 70m)の再現解析結果を示す。共に傾斜角 9 度において斜面が滑った。ここでは 9 度の 結果を示す。せん断ひずみ増分のコンターを図 4-227 に示す。変位ベクトルを図 4-228 に示す。比較のために斜面崩壊時の PIV 画像解析の変位ベクトルとコンターを図 4-229 に示す。

次に、マルチスプリングモデルの結果を示す。以下に Case1 (水深 45m) と Case2 (水 深 70m)の解析結果を示す。共に傾斜角 4 度において斜面が崩壊した。ここでは 4 度の 結果を示す。せん断ひずみ増分のコンターを図 4-230 に示す。変位ベクトルを図 4-231 に示す。

地盤	物性值
密度 $ ho$ (kg/m ³)	1744
弾性係数 E(kN/m ²)	$\mathbf{E} = 16100 \left(\frac{\sigma}{\sigma_0}\right)^{0.66}$
ポアソン比(-)	0.499
内部摩擦角 φ(°)	33.4
粘着力 C(kN/m ²)	12.7





図 4-226 解析モデル図



(a) せん断ひずみ増分(水深 45m)
 (b) せん断ひずみ増分(水深 70m)
 図 4-227 ひずみ分布(傾斜角9度、モールクーロンモデル)





(a) Case1 (11. 7°~11. 8°)
 (b) Case2 (14. 1°~14. 3°)
 図 4-229 PIV 解析による変位分布 (左:水深 45m、右:水深 70m)



(a) せん断ひずみ増分(水深 45m)
 (b) せん断ひずみ増分(水深 70m)
 図 4-230 ひずみ分布(傾斜角4度、マルチスプリングモデル)



今年度に実施した実験(Case4)の再現解析結果を示す。解析モデルを図 4-232 に示す。解析パラメータを表 4-8 に示す。

まずモールクーロンモデルの結果を示す。傾斜角 15 度において斜面にすべりが発生 したため、ここでは 15 度の結果を示す。せん断ひずみ増分と変位ベクトルを図 4-233 に示す。比較のために斜面崩壊時の PIV 画像解析(傾斜角 15 度)の変位ベクトルとコ ンターを図 4-234 に示す。

次に、マルチスプリングモデルの結果を示す。実験では傾斜角 19.5 度に達してすべ りが顕著になったが、解析では傾斜角 20 度まで傾けても斜面が崩壊に至らなかった。 ここでは 20 度の結果を示す。せん断ひずみ増分と変位ベクトルを図 4-235 に示す。

地盤	物性值	
密度 $ ho$ (kg/m ³)	1744	
弾性係数 E(kN/m ²)	$\mathbf{E} = 16100 \left(\frac{\sigma}{\sigma_0}\right)^{0.66}$	
ポアソン比(-)	0.499	
内部摩擦角 φ(°)	37.8	
粘着力 C(kN/m ²)	8.2	



表 4-8 解析パラメータ (モールクーロンモデル、マルチスプリングモデル)

図 4-232 解析モデル図



(a) せん断ひずみ増分

(a) 変位ベクトル図

(b) 変位ベクトル図

(b) 変位コンター図

図 4-233 ひずみ分布と変位ベクトル(傾斜角 15度:モールクーロンモデル)



図 4-234 PIV 解析による変位分布(傾斜角 15 度)(左:水深 45m、右:水深 70m)



図 4-235 ひずみ分布と変位ベクトル(傾斜角 20度:マルチスプリングモデル)

5 まとめ

平成 30 年度事業では、水圧等の影響を考慮した斜面模型の動的、静的遠心力載荷実 験を実施し、円弧すべり法(修正フェレニウス法)の海底環境下における適用性の把握 を実施した。

まず、平成 29 年度の再現解析における課題として挙げられた斜面模型の過圧密にお ける模型地盤のせん断強度の推定を実施した。そのため、三軸圧縮試験を先行圧密応力、 圧密応力、背圧が異なる18 ケースについて実施した。過圧密比(OCR)は1~6.75 で あり遠心載荷実験での斜面地盤の位置の違いをできるだけカバーするように設定した。 過圧密の程度による応力-ひずみ関係の違いに着目すると、ひずみの増加とともに軸差 応力は増加し、ピーク強度を示した後に残留状態になるような挙動は示していない。強 度増加率は背圧 350kPa に対して 0.085~0.153(平均 0.128)、背圧 600kPa に対して 0.097 ~0.116(平均0.108)でと得られた。強度増加率は、背圧の増加とともに低下していると いうより0.085~0.153の範囲でばらつきがあると見なすことができる。その平均は0.117 であり、勾配φに換算すると 6.7°となる。平成 28 年度に実施した過圧密状態の試料を 用いた一面せん断試験により得られた内部摩擦角 φ は 7.2°であり、強度増加率と同程度 の値となっており、すべり面の形成と同様な破壊挙動を示す要素試験の結果でもあり、 斜面安定解析にはこの実験結果を用いることとした。粘着力については法面下のすべり 面深度は一定でないことから幅を持たせて評価することにした。数値解析の材料特性に 用いる強度特性は、低拘束圧については実験後に実施した一軸圧縮強さ、高拘束圧につ いては三軸圧縮試験による強度特性を包括する破壊線(2 次曲線近似)を求め、拘束圧 0kPa における接線の切片を粘着力、傾きを内部摩擦角とする方法により設定すること とした。

次に、海底環境下で、地震動のような動的な外力に対する斜面模型のすべり面の伸展 や崩壊モードなどの崩壊挙動を把握するため、30G場での遠心載荷実験を実施した。実 験は、斜面模型の勾配(30°、35°、15°)と水圧(水深 15m、23m)を変えた 3 ケース を実施した。加えて、斜面模型を徐々に傾け静的な外力を与える静的遠心載荷実験(ケ

ース 4)を 30G 場で1ケース実施した。ケース4 では傾斜角 19°程度ですべり面が形成 され、崩壊に至ったが、斜面勾配 30°(水深 15m)のケース1、斜面勾配 35°(水深 23m) のケース2 および斜面勾配 15°(水深 23m)のケース3 とも明確なすべり面を形成するよ うな崩壊には至らなかった。

地盤の破壊状況について考察するために、PIV 解析で変位を求めた標点のうち、斜面 内で5断面周辺に位置する標点を抽出し、各断面の深度方向に沿った標点の水平変位分 布とせん断ひずみの分布を求めた。これより、ケース4が法面から5~6cmの位置にて 増加、つまり変形の局所化が生じているのに対して、ケース1は法面から 5~10cm ま で、ケース3は法面から2~4cm までが全体として一様にせん断変形しているという点 で大きく異なっている。斜面勾配 35°のケース2は、ケース1とケース4の中間的な変 形挙動を示していた。また、ケース1および2においてせん断ひずみが10~20%を示 している深さの下限を斜面安定解析におけるすべり安全率が1.0となる地盤の破壊位置 とすると、その位置はケース4においてすべり面が形成された深度、つまりせん断ひず みの局所化が生じている深度に比べて深い。また、ケース3において、せん断ひずみが 5%程度を示している深さの下限を斜面安定解析におけるすべり安全率が 1.0 となる地 盤の破壊位置とすると、すべり面位置はケース4より浅い位置に形成されると推定され る。さらに、ケース 4 ですべり面が生じる直前の傾斜角 19°は震度換算で 0.34 であり、 ケース1においてせん断ひずみが10~20%を示した加速度振幅250~300Galと概ね対 応している。ケース2についても、斜面安定解析におけるすべり安全率が1.0となる状 態の加振加速度は 250~300Gal であると推定される。 ケース 3 についてはせん断ひずみ が5%程度と小さいことから、斜面安定解析におけるすべり安全率が1.0となる状態の 加振加速度は 300Gal 以上と推測される。実験では、水圧が崩壊挙動に及ぼす有意な影 響を認めることができなかった。今後、正規圧密状態にある模型にて斜面勾配同一で水 深のみを変更した場合の実験による比較の実施などの検討が必要と考えられる。

次に、円弧すべり法(修正フェレニウス法)による斜面安定解析を実施し、30G場の 動的遠心載荷実験により得られた変形挙動との比較を実施した。強度特性は前述の推定 結果を用い、すべり面の位置は前述の PIV 解析より得られたせん断変形領域の下限位置 とした。さらに、ケース 1~3 においてすべり面の形成が生じる震度を 0.25 と仮定した。

後述する静的遠心載荷実験のケース4の粘着力11.0kPa に対して、斜面勾配30°のケース1は粘着力10.3kPa と同程度、斜面勾配35°のケース2は粘着力14kPa と少し大きめの値となっている。斜面勾配15°のケース3は、仮定したすべり面がケース4より浅いこともあり、5.9kPa とケース1より小さな値となっている。各ケースの粘着力の大きさは、過圧密地盤において想定される強度特性として妥当な結果となっている。このことは、ケース1以外、すべり面を形成していないものの、変形の程度を勘案すると斜面安定解析においてすべり安全率が1.0の状態に至っているとの仮定も妥当であると考えられる。しかし、静的遠心載荷実験のケース4のすべり面と動的遠心載荷実験のケース1の実験で得られたせん断ひずみが大きい領域の下限位置は異なっており、その差異の原因解明については今後の検討が必要である。

次に、数値解析による動的遠心実験により得られた崩壊挙動の再現解析、および斜面 崩壊に及ぼす水圧の影響について検討を実施した。数値解析には、平成 29 年度と同様 に有限差分法による解析コード「FLAC」を用いる。解析より得られた変位の増加傾向 についてみると、両材料特性とも絶対値として解析は大きく評価している。その傾向は モールクーロンモデルでは斜面上部の水平、鉛直変位とも大きく評価しているに対して、 HD モデルでは水平変位は斜面下部、鉛直変位は斜面上部が大きく評価しているに対して、 HD モデルでは水平変位は斜面下部、鉛直変位は斜面上部が大きく評価している。絶対 的な変形は法肩部が大きいことから、PIV 解析により得られた実験による変形は斜面上 部が大きく評価しているものの、HD モデルの方が定性的傾向をよく示している。また、 J2(最大せん断ひずみの自乗)の分布についてみると、モールクーロンモデルによるその 大きな位置は実験によりせん断ひずみが増加している下限位置より浅く、HD モデルに よるその大きな位置はせん断ひずみが増加している下限位置より深い。ただし、斜面勾 配が 15°のケース3について、モールクーロンモデルと HD モデルとも J2の大きな位 置の分布は同程度となっている。

最後に、平成 28 年度事業にて実施した 90G 場、平成 30 年度事業にて実施した 30G 場での傾斜台を用いた静的遠心載荷実験で得られた崩壊状況と、円弧すべり法(修正フ ェレニウス法)による斜面安定解析、解析コード「FLAC」を用いた再現解析との比較 を行った。再現解析の材料特性にはモールクーロンモデルとマルチスプリングモデルを 用いた。斜面安定解析についてみると、90G 場の遠心載荷実験ですべり面が形成された

傾斜角 13°に対して、見直した強度特性を用いて得られた粘着力は 25.3kPa、30G 場の 遠心載荷実験ですべり面が形成された傾斜角 19°のケース 4 に対して、粘着力は 11.0kPa となった。いずれも、粘着力の大きさは、過圧密地盤において想定される強度 特性として妥当な結果となっている。再現解析についてみると、強度特性の見直しによ り、モールクーロンモデルを用いた解析では 90G 場に対するケースが 9°で崩壊し、実 験で崩壊が生じた 13°に対して強度見直し前の 4°に比べて大きく改善した。30G 場の 実験に対しても、実験では 19°で崩壊したケースが 15°で崩壊という結果が得られた。 マルチスプリングモデルは、平成 28 年度事業と同様に地盤の変形状態が実験と大きく 異なった結果となった。モールクーロンモデルを用いた解析で崩壊が生じた傾斜角は実 験で得られた傾斜角の 70%と小さいものの、ほぼ評価できていると考えることができ る。また、水圧が崩壊に及ぼす影響ついては、解析結果から有意な影響を認めることが できなかった。

今年度実施した実験では、動的遠心載荷実験のケース 1~3 について、明確なすべり 面の形成を伴う崩壊挙動を確認できなかった。斜面模型の形状を精度よく作成するとい うことから、過圧密状態で模型斜面を製作しており、前述の過圧密粘土の応力-ひずみ 関係の特性から、低い遠心場では明瞭なすべり面を形成しにくい状態にあると考えられ る。そこで、実海底地盤と同様な正規圧密状態にある模型を対象とした実験の実施など の検討が必要と考えられる。しかし、正規圧密粘土斜面の作成方法については検討が必 要である。さらに、本年事業で妥当性の確認ができた数値解析による検討を実施するこ とも必要と考えられる。

6 参考文献

平成28年度原子力施設等防災対策等委託費、海底における斜面の地震時安定評価に関する基礎検討、281514、平成29年3月