透水の考慮の有無が地盤の液状化挙動に与える影響 ー地盤の層序の影響に関する検討ー Effects of Consideration of Permeability on the Liquefaction -Examination of the Stratigraphy of the Ground-

○小島幹生¹, 山田雅一², 道明裕毅² *Mikio Kojima¹, Masaichi Yamada², Yuki Domyo²

Abstract: In this study, we focused on the effects of permeability and stratigraphy, and performed effective stress analysis considering permeability for a simple sandy ground model. The results suggest that the possibility of liquefaction may increase by considering permeability. We also clarified that the liquefaction behavior changes depending on the stratigraphy of the coefficient of permeability, and verified the tendency.

1. はじめに

液状化に関する既往の研究の多くは、間隙水の移動(以下, 透水)に必要な時間に対して地震動継続時間が比較的短いこ とから非排水条件で行われてきた.一方で,東北地方太平洋 沖地震で発生した大規模な液状化被害の要因の一つに,地震 動継続時間が非常に長かったことが挙げられ¹⁾,地震動中の 透水を考慮する必要があると考えられる.

また、地盤は多種多様な要素で構成されており、地域によって異なる層序で存在している.それらの要素が透水の有無 とどのように関係しているかを明らかにすることは、透水を 考慮した研究を行う上で有意義である.

そこで、本研究では、簡易な砂地盤モデルに対して有効応 力解析を実施し、透水の有無および層序の違いが地盤の液状 化挙動に及ぼす影響について検討する.

2. 解析概要

解析には、1次元有効応力解析プログラム「YUSAYUSA-2」 ²⁾を用いた.解析に用いた地盤モデルを Fig.1 に示す. 層厚は 9m, GL-0~3m を不飽和砂層, GL-3~9m を飽和砂層の3層地 盤モデルとし、全て相対密度 $D_r=60\%$ の豊浦砂で構成される 一様地盤とした.主な解析条件を Table1 に示す.砂層の初期 せん断剛性 G₀は、Iwasaki ら³⁾による推定式を用いた.内部 摩擦角 ϕ ,変相角 ϕ P および間隙水圧モデルに必要となるパ ラメータ B_p, B_uは、中空ねじりによる繰返しせん断試験結果 ⁴⁾から算出し、同じく間隙水圧モデルに必要となるパラメー タ κ は 0.06 とした. せん断強度 τ_{max} は、内部摩擦角 ϕ と有効 上載圧 σ'_v よりクーロンの破壊規準を用いて算出した. 各層 の応力-ひずみ関係は、H-D モデル ⁵⁾を用いた. 体積圧縮係 数 m_v は、吉田らの示す実験式 ²⁾を用いた.

Table2 に解析 Case の一覧を示す. Case1 は非排水条件, Case2~5 では透水を考慮している. Case2~5 の透水係数 k は, Creager による方法 のの微粒砂および中粒砂の各区分におけ る最大値を用い, 微粒砂は 1.4×10⁴m/s, 中粒砂は 7.5×10⁴m/s である.

入力地震動は, K-NET より, 2011 年東北地方太平洋沖地震 の際に千葉県浦安市で観測された地表面波を調整したもの を用いた(最大加速度 300gal・350gal,刻み時間 0.01 秒,継 続時間 180 秒).入力地震動の加速度波形を Fig.2 に示す.

3. 解析結果

最大加速度(以下, α_{max}) =300gal の地震波を用いた 2 層目 と 3 層目の解析結果として, Fig.3 に全ての Case の過剰間隙 水圧比時刻歴を示す. 各図において, Casel (非排水条件)を 黒色の実線, Case2 を赤色の実線, Case3 を青色の実線, Case4 を緑色の実線, Case5 を黄色の実線でそれぞれ示す. また, α_{max}=350gal の地震波を用いた 2 層目と 3 層目の解析結果とし て, Fig.4 に全ての Case の過剰間隙水圧比時刻歴を示す. 各 図において, Case6 (非排水条件)を黒色の点線, Case7 を赤

Layer No.	Soil	Layer thickness	Unit weight	Initial shear modulus	Porosity	Coefficient of	Cohesion	Internal fric	ction angle	Phase transformation angle $\varphi_{P}\left(^{\circ}\right)$		Shear strength	Ro	Bu		Coefficient of volume compressibility	
		H (m)	(kN/m ³)	$G_0 (kN/m^2)$		earth pressure at rest	C (kN/m ²)	φ	(°)			$\tau_{max}~(kN/m^2)$	вр	ви	к	m _v (m ²	/kN)
1	Toyoura		14.7	46892	0.43	0.5	0	30		26.8		17.0	-	-		4.79.E	-05
2		a 3	18.9	65265								36.0	2.51	0.159	0.06	3.60.E	3-05
3			18.9	76591								51.8	2.51	0.159		3.13.E	3-05
	-	Tomore			Table2.	is case	s		400					— Urayasu wave 3	oOgal		
		$D_r=60\%$		3m	m 📉	Coefficient of	of permeat	oility I	Peak accel	eration	300 a					- Urayasu wave 3	50gal
				, ↓		k ₂ (m/s)	k ₃ (1	n/s)	α _{max} (g	gal)			الم لاد المعاد			4 4 1	
		Toyoura sand $D_r=60\%$ k_2		·↑ ↓	Case1	und	undrained		-		⁰⁰ 100	بالم		الشنان		the second second	
				3m	Case2	0.00075	0.000)75	300	atio	••• 0 ati						₩
				5111	Case3	0.00075	0.000)14			-100	a fallantan di		Mari Ma		a a transferration of the second s	
				-X	Case4	0.00014	0.00		75	Acc			- 1 1 1 1 1 1 1				
		Toyoura sand			Case5	0.00014	0.000)14			~ -200		-		ľ	11	
		Toyouru	Juna	3m	Case6	und	undrained				-300				<u> </u>		
7		$D_r = 60\% k_3$			Case7	0.00075	0.00)75	350	-400	-400						
					Case8	0.00075	0.00)14			0	50)	1		150	200
		,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,				0.00014	0.00)75						Tin	ne (s)		
	F	Fig.1 Gro	ound mo	del	Case1	0.00014	0.00)14				Fig.2	Input ground i			nd motion	

Table1. Analysis conditions

1:日大理工・院(前)・建築 2:日大理工・教員・建築



色の点線, Case8 を青色の点線, Case9 を緑色の点線, Case10 を黄色の点線でそれぞれ示す.

はじめに、αmax=300galで検証した Fig.3の結果に着目する. Case1,2の結果を比較すると、2層目では非排水条件の Case1 に比べ、透水を考慮した Case2の方が水圧が上昇する.一方、 3層目では非排水条件の Case1 に比べ、透水を考慮した Case2 の方が水圧が減少する.これは、透水を考慮したことにより、 3層目の水圧が2層目に伝搬したことが考えられる.なお、 これらの傾向は、本解析における地盤条件では、Case1~5の すべての解析結果において確認できた.

以上の結果が最も顕著に見られたのが Casel と Case2 であ る. Casel では非排水条件で液状化に至らなかったのに対し, 透水を考慮した場合では過剰間隙水圧比が1に達して液状化 の発生が確認された.一方で,他の Case では同様の結果が確 認できなかったことから,透水係数の設定の差異により,透 水を考慮した場合に液状化が発生する可能性を示した.

一方で、Case3,4 では上下層の透水係数を変化させており、 Case3 は上層の透水係数が大きい解析結果、Case4 は下層の透 水係数が大きい解析結果である.今回の地盤条件では、上下 層の透水係数の差異は解析結果にあまり影響を与えないこ とが確認された.これは、Yoshimi らⁿの解析結果の傾向とは 異なっているが、Yoshimi らは下層が完全に液状化している 状態からの浸透圧密解析であり、本報告では初期の地震動か らの解析結果を示していることが要因だと考えられる. 次に, α_{max}=300gal で検証した Fig.4 の結果に着目する. Case6,7 の 2 層目の結果を比較すると,非排水条件の Case6 が 液状化している一方,液状化地盤に対して透水を考慮した Case7 でも液状化していることがわかる.これらは層序を変 えたいずれの Case においても同様の結果となっており,非 排水条件で液状化した地盤に対して透水を考慮した場合,概 ね同様の結果となることを示唆した.

4. まとめ

本報告では、透水の有無および層序の違いが地盤の液状化 挙動に及ぼす影響について解析的検討を行った.結果より、 透水を考慮する必要性が示唆され、透水係数の層序による影響を明らかにした.

参考文献

- 上田恭平 他:余震の発生が地盤の液状化挙動に及ぼす影響に関する解析 的検討,土木学会論文集 A1, Vol.70, No.4, pp.578-585, 2014.
- 2) 吉田望他: YUSAYUSA-2, SIMMDL-2 理論と使用法(改訂版 Version 2.10), 2005.
- Iwasaki, T., et al. : Effects of grain size and grading on dynamic shear moduli of sands, Soils and Foundations, Vol.17, No.3, pp.19-35, 1977.9.
- sands, Soils and Foundations, Vol.17, No.3, pp.19-35, 1977.9.
 4) 小島幹生 他:損失エネルギーに基づく過剰間隙水圧モデルの検討ー疑似 エネルギー容量 PEC と変相角 φpの関係一,第 54 回地盤工学研究発表会, 2019.
- Hardin, B.O. et al. : Shear modulus and damping in soils -design equations and curves-, Proc. of the American Society of Civil Engineers, Vol.98, No.SM7, pp.667-692, 1972.
- Creager, W.P. et al. : Soil tests and their utilization, Engineering for dams, Vol. III : Earth, Rock-fill, Steel and Timber Dams, John Wiley and Sons, pp.645-654, 1944.
- Yoshimi, Y., et al. : Effect of subsurface liquefaction on the strength of surface soil, Soils and Foundations, Vol.13, No.2, pp.67-81, 1973.