B-74

# 透水を考慮したサブストラクチャ・オンライン地震応答実験 ーその4 地震動の継続時間が液状化挙動に与える影響– Substructure Pseudo Dynamic Test Considering Permeability

-Part 4 The Influence of Duration of Earthquake Motion on Liquefaction Behavior-

○韓業偉<sup>1</sup>,山田雅一<sup>2</sup>,道明裕毅<sup>2</sup>,井上健太<sup>3</sup> \*Yewei Han<sup>1</sup>, Masaichi Yamada<sup>2</sup>, Yuki Domyo<sup>2</sup>, Kenta Inoue<sup>3</sup>

Abstract: In this paper, we conducted a ground the Substructure pseudo dynamic test considering permeability. The influence of duration of earthquake motion on liquefaction behavior was investigated. From the experimental results, it was confirmed that the maximum shear strain is suppressed as compared with the case where permeability is not considered when considering permeability. In addition, it was confirmed that when the duration of earthquake motion is long, the occurrence time of liquefaction becomes faster when considering permeability as compared with the case where permeation is not taken into consideration.

1.はじめに

地盤の液状化特性を室内の要素試験を用いて定量的 に評価する際,地震動の継続時間が比較的短いことか ら間隙水の移動(以下,透水を称す)が無いものとみ なし,非排水条件のもとで繰返しせん断試験を行って 液状化強度を把握する.一方,地盤の表層付近におい て飽和砂層の液状化の可能性を検討する場合や透水性 の高い砂層が直近に存在する場合には,地震動の継続 時間中においても透水が起こるものと考えられる<sup>1)</sup>. また,液状化強度の高い砂層においても下部砂層の液 状化による過剰間隙水圧の伝搬で液状化近くまで至る 可能性も示唆されている<sup>2)</sup>.

2011年の東北地方太平洋沖地震では、東北地方から 関東地方の広い範囲において地盤の液状化現象が確認 された.このとき、千葉県浦安市では、震源から約 400km 離れた地点で、かつ観測された地表面加速度は 約 160gal と比較的小さかったのにも関わらず、甚大な 液状化被害が確認されている.このように、震源から 離れており地表面加速度も小さいながら甚大な被害が 起きた原因の一つとして、地震動の継続時間が長かっ たことが挙げられる<sup>3)</sup>.

そこで、本研究では、透水を考慮したサブストラク チャ・オンライン地震応答実験システムを開発し、透 水が地盤の液状化挙動に与える影響について検討する.

本報告では,前報その1<sup>4</sup>で開発を行った,透水を考 慮したサブストラクチャ・オンライン地震応答実験シ ステムを用いて,地震動の継続時間が液状化挙動に与 える影響について検討する.

## 2. 実験概要

Table 1 に地盤モデル, Table 2 に実験条件を示す.本報告で実施した透水を考慮したサブストラクチャ・オ

ンライン地震応答実験で想定する地盤は,地下水位 2m の深さ 20m, 4 層地盤とし,1 層目を層厚 2mの不飽和 砂層,2~4 層目を層厚 6m の飽和砂層とした.2 層目 をオンライン地震応答実験層(液状化対象層),他の層 を非線形解析層とした.オンライン地震応答実験には 中空ねじりせん断試験機を用いた.供試体は各層の中 点の有効上載圧を再現した.解析層には,H-D モデル を用いた.透水係数は Creager のによる方法<sup>5</sup>によって 求めた値を用いる.実験に用いた試料は,豊浦砂(ρ s=2.631g/cm<sup>3</sup>, e<sub>max</sub>=0.98, e<sub>min</sub>=0.61),供試体は JGS 0550 に準拠し,空中落下法により中空円筒状(高さ 10cm, 外径 10cm,内径 6cm)に製作し,相対密度 Dr=60%と

Table 1. Ground model

Layer NO.	Initial shear modulus Gº (kN/m²)	Reference strain γ (%)	Cofficient of volume compression m <sub>v</sub> (m²/kN)	Coefficient of Permeability k(cm/s)	
1	2.48×10 <sup>4</sup>	0.045	7.18×10-4	0.2	
2	5.49×10 <sup>4</sup> ~5.80×10 <sup>4</sup>	0.02	5.72×10-4	0.2	
3	8.25×104	0.238	4.97×10-4	0.002	
4	1.02×10 <sup>5</sup>	0.239	4.49×10-4	0.002	

Table 2. Experimental conditions

Case	Considering	Earthquake	Maximum acceleration	Duration of
NO.	permeability	wave	(gal)	earthquake motion (s)
1	0	Urayasu	157.2	300
2	×	wave	137.5	500
3	0	EL Centro-	270	50
4	×	NS wave	270	50



Figure 1. Input ground motion

1:日大理工・学部・建築 2:日大理工・教員・建築 3:日大理工・院(前)・建築





Figure 2. Relationship between shear stress and shear strain



**Figure 3.** Excess pore pressure ratio time history した. Figure 1 に K-NET より,浦安市で観測された地 表面波(最大加速度 157.3gal,刻み時間 0.01 秒,継続 時間 300 秒)(以降,浦安波と称す)と El Centro-NS 波

(最大加速度 270gal, 刻み時間 0.01 秒, 継続時間 50 秒)を示す.入力地震動は浦安波と, El Centro-NS 波 の地表面最大加速度を 270gal に調整した地表面加速度 を,k-SHAKE<sup>6</sup>により引き戻し計算をして求めた基盤 波を用いる.

### 3. 実験結果

サブストラクチャ・オンライン地震応答実験で得ら れた実験層のせん断応カーせん断ひずみ関係を Figure 2 に、過剰間隙水圧比時刻歴を Figure 3 に示す.同図中 の青い実線で示したデータは、透水を考慮した試験結 果(Case1,3)であり、赤い点線で示したデータは、 透水を考慮していない試験結果(Case2,4)である. また、過剰間隙水圧比時刻歴には液状化と判断する過 剰間隙水圧比0.95の値を直線で併せ示した.Table3 に は、各実験ケースでの最大せん断応力、最大せん断ひ ずみ、液状化の発生時刻を示した.まず Figure 2(a)に 示した、浦安波を用いた Case1 と Case2 の各実験結果 に着目する.Figure 2(a)と Table 3 より、最大せん断応

 Table 3. Experimental result

Case	Maximum shear stress	Maximum shear strain	Liquefaction occurrence time
NO.	(kN/m²)	(%)	(s)
1	19.56	1.82	65.00
2	17.96	2.87	116.95
3	14.81	2.77	3.43
4	14.72	6.85	2.75

カに大きな差は見られないが,透水を考慮している Case1 では,透水を考慮していない Case2 に比べ,最大 せん断ひずみが 1%程度,抑制されていることが確認で きる.また,Figure 3(a)と Table 3 より,過剰間隙水圧 比の上昇傾向に違いがみられ,透水を考慮した Case1 の方が1分程度早く液状化が発生している.

次に, El Centro-NS 波を用いた Case3 と Case4 の各実 験結果に着目する. Figure 2(b)と Table 3 より, 透水を 考慮している Case3 では, 透水を考慮していない Case4 に比べ, 最大せん断ひずみが 4%程度, 抑制されている ことが確認できる. 一方で, Figure 3(b)と Table 3 より 過剰間隙水圧比時刻歴に着目すると, 液状化の発生時 刻に大きな違いは見られなかった.

### 4. まとめ

本研究では、透水を考慮したサブストラクチャ・オ ンライン地震応答実験システムを用いて、地震動の継 続時間が液状化挙動に与える影響について検討した. 本モデルにおける試験結果を以下にまとめる.

- (1) 透水を考慮した場合、考慮していない場合に比べ、最大せん断ひずみが抑制されることが確認できた。
- (2) 地震動の継続時間が長いと、透水を考慮していない場合に比べ、透水を考慮した場合の方が液状化の発生時刻が早くなることが確認できた.

### 【参考文献】

- 梅原靖文他:排水効果を考慮した飽和砂の液状化 強度,港湾空港技術研究所報告,Vol.20,No.1,1981.3.
- 小林恒一他:液状化が上部非液状化層に及ぼす影響,第 41 回地盤工学研究発表会, pp.2045-2046, 2006.7.
- 日本建築学会:2011 年東北地方太平洋沖地震災害 調査速報, pp.535-536,2011.
- 4) 枌谷拓実他:透水を考慮したサブストラクチャ・オンライン地震応答実験の開発 その1開発システムの概要 ,日本大学理工学部卒業研究梗概,2018.
- Creager, W.P., et al:soil tests and their utilization, in Engineering for dams, Vol. III:Earth, Rock-fill, Steel and Timber Dams, John Wiley and Sons, pp.645-654, 1944.
- 6) 構造計画研究所:k-SHAKE Version 3.0, 2000.