等価線形解析手法を用いたセメント安定処理地盤の地震応答解析 -安定処理地盤の改良条件による影響—

Seismic Response Analysis of Cement-Treated Ground using Equivalent Linear Analysis Method Impact of Improved Strength in Cement-Treated Ground

> ○韓其達¹, 山田雅一², 道明裕毅², 佐々木雛³ *Kitatsu Kan¹, Masaichi Yamada², Yuki Domyo², Hiina Sasaki³

Abstract: The objective of this study is to obtain the strain range generated in the cement-treated grounds by seismic response analysis. In this paper, equivalent linear analysis was performed on the cement-treated grounds model. A parametric equivalent linear analysis is performed using the compounding conditions, improvement strength, and improvement form of the cement-stabilized ground as variable factors, and the effect on the response analysis results is examined.

1. はじめに

セメント安定処理工法を積極的に活用するためには, セメント安定処理地盤の地震時応答特性を適切に評価 する必要がある.一般にセメント安定処理地盤の地震 応答解析では等価線形解析が用いられることが多い. しかし,等価線形解析に必要となる地盤材料の動的変 形特性(せん断弾性係数のひずみ依存性(G- γ 関係)と減 衰定数のひずみ依存性(h- γ 関係))は,一般に繰返し三 軸試験により求められるが,この試験は安定処理土の 力学特性および装置の機構上の制約によって,得られ る試験データのひずみ範囲は制限されてしまう.一方, 中空ねじりせん断試験では広範のひずみ領域における G- γ 関係, h- γ 関係を得ることができる^{1),2}.

既報 3)ではセメント安定処理土に対する広範なひず み領域における繰返し変形特性を同定できる簡易な評 価方法^{1),2)}を用いて繰返し変形特性を設定し,セメント 安定処理地盤の配合条件,改良率,改良形式を変動因 子としてパラメトリックな等価線形解析を行った.

本報告は、セメント安定処理地盤の強度レベルを高 く設定した場合について、応答解析結果に与える影響 の検討を行う.

2. 安定処理地盤の地震応答解析

本報告では,セメント安定処理地盤の等価線形解析 を FDEL⁴により行った.

2.1 地盤モデル

Table1 に地盤モデルの各パラメータを示す.改良深 度は支持力不足と圧密沈下が懸念される軟弱粘土層ま での深さ 15.8mまでとした⁵⁾.また,セメント安定処理 地盤の改良率 R を変化させてそれぞれ解析を行った. 改良率 R とは,セメント安定処理工法において対象と する地盤の改良度合を示したもので,式(1)で表される.

$$R = \frac{\Sigma A_P}{A_b} \tag{1}$$

ここで, A_pは改良体の断面積(m²), A_bは改良地盤の 断面積(m²)である.

本検討では,改良率 R=10%,30%,100%と,改良 前の R=0%(未改良地盤)についてそれぞれ解析を実 施した.

入力地震波は, Hachinohe 波 EW 成分を用いた. レベル1 地震動程度(地表面最大速度=25 kine)に調整した地震波を,改良前の地盤モデルで引戻した基盤波を用いた. ここで,引戻した基盤波の最大加速度は135 gal である. なお,基盤は剛基盤とした.

2.2 変形特性の設定

本検討では、セメント安定処理土に対する広範なひ ずみ領域における繰返し変形特性を同定できる簡易 な評価方法^{1),2)}を用いて繰返し変形特性を設定した.

まず最初に,改良地盤の改良率毎に,等価なせん断 波速度 V_{seq}を算出した.なお,算出方法の証左につい ては,既報 3)を参照されたい.

次に、それぞれ算出した V_{seq} より、式(2)¹⁾を用いて改良地盤の一軸圧縮強さ q_{ueq} を算出した.

Table1. Ground Model

Geological Number	Layer	Bottom Depth	Unit Weight P (kN/m ³)	Shear Wave Velocity V _s (m/s)	Before Improvement G ₀ (MN/m ²)	Before Improvement h _{max} (%)	Before Improvement γ _r
1	Bank	5.7	19.6	130	33	32	0.0004
2	Bank	10.3	19.6	170	57		
3	Clay	13.4	17.2	210	76	19	0.0012
4	Clay	15.8	18.6	140	36		
5	Sand	16.1	18.6	270	136	32	0.0012
6	Clay	32.7	16.7	230	88	19	0.0013
7	Sand	32.8	19.1	360	248	32	0.0012
Bedrock	Eds	-	20.0	400	320	-	-

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



 $q_{uea} = 1.87 \times 10^{-6} \cdot V_{sea}^{2.12}$ (MN/m²) (2)

ここで算出した quより,式(3)と式(4)を用いて²⁾,変 形特性の設定に必要となる規準ひずみ γr と最大減衰 定数 h_{max}を設定した.

$$\gamma_r = -0.01 \cdot \left(\frac{q_u}{q_{uo}}\right) + 0.12$$
 (%) (3)

$$h_{max} = 20.4 \times \left\{ \left(\frac{\sigma' m}{\sigma' m o} \right) \left(\frac{q_{u0}}{q_u} \right) \right\}^{0.25} \qquad (\%) \qquad (4)$$

ここに、quは一軸圧縮強さ、quoは基準一軸圧縮強 さ、o'mは平均有効主応力、o'moは基準平均有効主応力 である. Fig.1 に用いた変形特性を示す.

3. 地震応答解析試験結果

Fig.2 に Fc= 800 kN/m²の改良条件で実施した応答解 析結果, Fig.3 に Fc=1000 kN/m²の改良条件で実施した 応答解析結果をそれぞれ示す.両図ともに,左から地 盤構成,最大加速度,最大応答変位,最大せん断ひず みγmaxの深度分布を,改良率 R 毎に示した.

両図に示した最大せん断ひずみ γ_{max} の深度分布に着目すると、未改良地盤では、深度 15m 程度の地点で、 γ_{max} が 0.1%を超えている.一方、地盤改良を実施した 解析結果では、全ての改良率において、 $\gamma_{max} = 0.1$ %以下 に抑制されている.これは、一般的な繰返し三軸試験 より得られる繰返し変形特性の適用範囲となることが 確認された.





Fig.3 Results of Response Analysis (Fc=1000kN/m²)

4. まとめ

本研究では、広範なひずみ領域に適用可能なセメン ト安定処理地盤の変形特性の推定式を用い、等価線形 解析を実施し、変形特性の評価方法が解析結果へ与え る影響について検討する.本報告では、比較的設計基 準強度の高い改良条件に対する検討を実施し、本検討 に用いた地盤条件であれば、強度レベルが高くなると、 ここで検討した応答値は小さくなることを確認した.

今後は、本検討で用いた地震動よりも大きなレベル 2 地震動を用いた検討や、他の影響因子を考慮したパ ラメトリックスタディを行い、セメント安定処理土の 変形特性の評価が応答解析結果へ与える影響について さらなる検討を行う予定である.

参考文献

- 1)矢田部瑛平他:セメント安定処理土の三軸圧縮強度とせん断波速度の関係, 第14回地盤改良シンポジウム論文集,2020.
- 2)近藤壮一郎他:中空ねじりせん断試験によるセメント安定処粘土の繰返し変 形特性,第14回地盤改良シンポジウム論文集,2020.
- 3)韓其達他:等価線形解析によるセメント安定処理地盤の地震応答解析,第14 回地盤改良シンポジウム論文集,2020.
- 4)杉戸真太他:周波数依存性を考慮した等価ひずみによる地盤の地震応答解析 法に関する一考察,土木学会論文集,No.493/II-27, pp.49-58, 1994.

⁵⁾内田明彦他:格子状地盤改良における格子間隔簡易設定法の適用性,地盤工 学ジャーナル, Vol.11, No.3, pp.259-267, 2008.