

2023年度創造理工学部(定期・授業中)試験問題				1月24日(水)		開始 13時10分 終了 14時50分	実施
学科目名(クラス)	担当者	対象学科・学年		解答用紙	本紙 別紙	持込	右の欄に指示がない場合は、持込を全て不許可とします。
土質力学B	赤木	社工	2				
学籍番号	氏名		採点欄		1. 全て不許可 2. 全て許可 3. 一部許可 ①教科書 ②参考書 ③電卓 ・ノート(自筆・コピー) ・辞書 ・その他 []		

図の様な飽和粘土地盤を鉛直に切り取った高さ $H(m)$ の壁面の安定を、上界定理に基づいて2種類の方法で検討する。下記の文中の空欄にあてはまる適切な文字式、数字(有理数、無理数)または表を、解答用紙の該当する欄に記入しなさい。なお、粘土の飽和単位体積重量 $\gamma_{sat}(kN/m^3)$ 、 $x-z$ 座標の原点 O は壁面上端、奥行きは $1(m)$ である。

I. 飽和粘土地盤内の土の限界状態モデルを用いて、粘土の非排水せん断強さ c_u を求める。

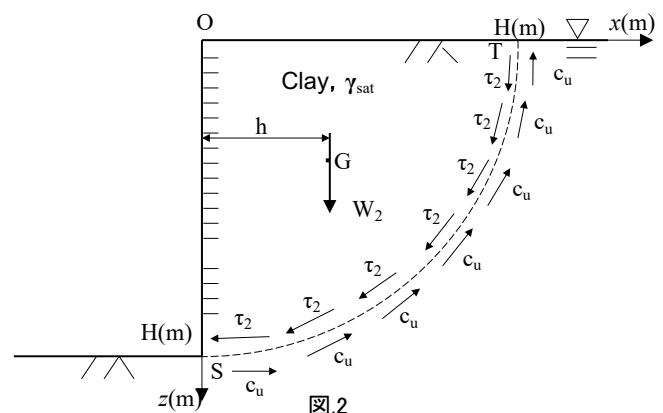
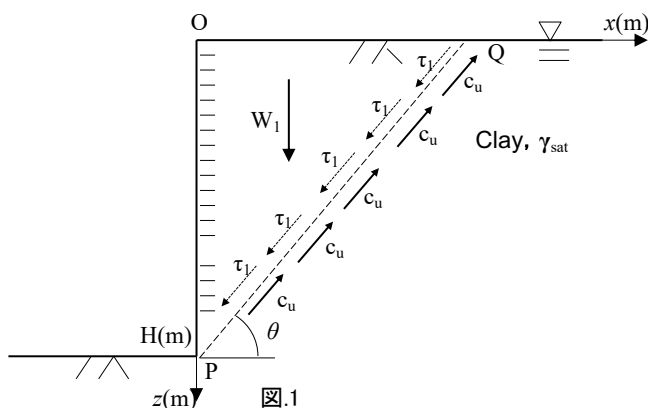
この土の破壊時の間隙比 e 、平均有効主応力 p' と主応力差 q の関係を表す限界状態モデルは、 $e = \log(10p_0) - \log p'$ 、 $q = (6/5)p'$ で与えられる。なお、 p_0 は正の定数であり、 $\log p'$ は p' の自然対数である。この土の破壊時の間隙比 $e = \log 6$ とした場合には、 p_0 を用いると破壊時の平均有効主応力 $p'_u =$ (ア) (kN/m^2) 、主応力差 $q_u =$ (イ) (kN/m^2) なので、非排水せん断強さ $c_u = q_u/2 =$ (ウ) (kN/m^2) である。

II. 図1の地盤内に壁面の下端 P を通る水平面との傾き θ ($0 < \theta < \pi/2$) の奥行き $1(m)$ の直線すべり面 PQ を仮定して、壁面の安定を検討する。

- (1) 直線すべり面 PQ 上の粘土ブロック OPQ の自重 W_1 は、 γ_{sat} 、 H 、 θ を用いると $W_1 =$ (エ) (kN) である。
- (2) 直線すべり面 PQ の面積は (オ) (m^2) なので、粘土ブロック OPQ の自重 W_1 の直線すべり面 PQ に平行な成分によってすべり面 PQ に作用する平均せん断応力 τ_1 は、 γ_{sat} 、 H 、 θ を用いると、 $\tau_1 =$ (カ) (kN/m^2) である。
- (3) このとき、壁面の安定に関する安全率 F_1 は γ_{sat} 、 H 、 p_0 、 θ を用いると、 $F_1 = (c_u/\tau_1) =$ (キ) である。
- (4) F_1 を θ で微分すると $F'_1 =$ (ク) なので、 $0 < \theta < \pi/2$ における F_1 の増減表を完成すると (ケ) のとおりである。このとき、 F_1 の極値 $(F_1)_m$ は γ_{sat} 、 H 、 p_0 を用いると、 $(F_1)_m =$ (コ) である。

III. 図2の地盤内に壁面の下端 S を通る中心 O 、半径 H の奥行き $1(m)$ の円弧すべり面 ST を仮定して、壁面の安定を検討する。

- (1) 円弧すべり面 ST 上の粘土ブロック OST の自重 W_2 は、 γ_{sat} 、 H 、円周率 π を用いると $W_2 =$ (サ) (kN) である。
- (2) 円弧すべり面 ST 上の粘土ブロック OST の z 軸に関する断面1次モーメント G_z は H を用いると、 $G_z = \int_A x dA =$ (シ) (m^3) である。なお、 A は粘土ブロック OST の面積であり $A =$ (ス) (m^2) なので、重心位置 G から z 軸までの水平距離 $h = G_z/A =$ (セ) (m) である。
- (3) 円弧すべり面 ST 上の粘土ブロックの自重 $W_2(kN)$ に起因する中心 O に関する時計回りのモーメント M_2 は γ_{sat} 、 H を用いると、 $M_2 = W_2 \times h =$ (ソ) $(kN \cdot m)$ である。
- (4) 円弧すべり面 ST の面積は (タ) (m^2) なので、 M_2 によって円弧すべり面 ST に沿って作用する平均せん断応力 τ_2 は、 γ_{sat} 、 H 、 π を用いると $\tau_2 =$ (チ) (kN/m^2) である。
- (5) このとき、壁面の安定に関する安全率 F_2 は γ_{sat} 、 H 、 p_0 、 π を用いると、 $F_2 = (c_u/\tau_2) =$ (ツ) である。
- (6) したがって、直線すべり面に関する安全率の極値 $(F_1)_m$ と円弧すべり面に関する安全率 F_2 の比の値は、 $(F_1)_m / F_2 =$ (テ) である。



2023年度 早稲田大学創造理工学部社会環境工学科
土質力学B 第2回試験 解答用紙

学籍番号 _____ 氏名 _____ 採点欄 _____

(ア)	$\frac{5}{3}p_0$	(イ)	$2p_0$	(ウ)	p_0
(エ)	$\frac{\gamma_{sat} \cdot H^2}{2 \cdot \tan\theta}$	(オ)	$\frac{H}{\sin \cdot \theta}$	(カ)	$\frac{\gamma_{sat} \cdot H}{4} \cdot \sin 2\theta$
(キ)	$\frac{4 \cdot p_0}{\gamma_{sat} \cdot H \cdot \sin 2\theta}$	(ク)	$\frac{-8p_0 \cdot \cos 2\theta}{\gamma_{sat} \cdot H \cdot \sin^2 2\theta}$	(コ)	$\frac{4 \cdot p_0}{\gamma_{sat} \cdot H}$
(サ)	$\frac{\gamma_{sat} \cdot \pi \cdot H^2}{4}$	(シ)	$\frac{H^3}{3}$	(ス)	$\frac{\pi \cdot H^2}{4}$
(セ)	$\frac{4H}{3\pi}$	(ソ)	$\frac{\gamma_{sat} \cdot H^3}{3}$	(タ)	$\frac{\pi \cdot H}{2}$
(チ)	$\frac{2 \cdot \gamma_{sat} \cdot H}{3\pi}$	(ツ)	$\frac{3\pi \cdot p_0}{2 \cdot \gamma_{sat} \cdot H}$	(テ)	$\frac{8}{3\pi}$
(ケ)	θ	0		$\frac{\pi}{4}$	$\pi/2$
	F'_1		-	0	+
	F_1		↓	極小	↑
$F_{1m} = \frac{4 \cdot p_0}{\gamma_{sat} \cdot H}$					

5×18+10=100