(仮称) 市立児童相談所整備工事に係る
地質調査業務

報 告 書

令和 5 年 9 月

東 大 阪 市 建 築 部
東 亜 建 測 株 式 会 社

目 次

1. 調査概要	1
1. 1 調査仕様	1
・調査内容一覧表（数量表）	2
・案内図（縮尺 1/25,000）	3
・調査位置平面図（縮尺 1/200）	4
2 調査方法	5
(1) 機械ボーリング	5
(2) 標準貫入試験	6
(3) 孔内水平載荷試験	8
(4) 乱れの少ない試料採取	11
(5) 室内土質試験	12
(6) 使用機械器具	13
(7) 地盤高測定	13
3. 地形及び地質概要	14
4. ボーリング結果	17
(1) 地層構成とその分布状況とN値	17
(2) 地下水状況	24
(3) 地層推定断面図（縮小版）	26
5. 孔内水平載荷試験	32
6. 室内土質試験	34
7. 考 察	53
7. 1 設計用定数の選定	53
・設計用定数一覧表	54
7. 2 支持地盤および基礎	60
7. 3 地盤の液状化について	62
・液状化判定結果図表	71

巻 末

地 質 ・ 土 質 断 面 図（付図）

調 査 位 置 平 面 図

ボ ー リ ン グ 柱 状 図

孔 内 水 平 載 荷 試 験 結 果

室 内 土 質 試 験 結 果

液 状 化 判 定 デ ー タ シ ー ト

現 場 記 録 写 真

室 内 土 質 試 験 写 真

1. 調査概要

1. 1 調査仕様

1. 調査件名 : (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務
2. 調査場所 : 東大阪市南四条町 742 番 1
3. 調査目的 : 建設予定地の計画建築物の新築工事に伴い、敷地内の地質・土質構成とその工学的性質を把握し、今後の設計・施工に必要な基礎資料を得ることを目的とした。
4. 調査内容 :
①機械ボーリング	3 箇所	計 105 m
②標準貫入試験	3 孔	計 103 回
③孔内水平載荷試験 (普通載荷)	2 孔	計 2 回
④試料採取 (デニソン)	2 孔	計 4 試料
⑤室内土質試験		1 式
- ※詳細は後の「調査内容一覧表」参照
5. 業務工期 : 令和 5 年 5 月 25 日～ 令和 5 年 9 月 14 日
6. 発注機関 : 東大阪市建築部 建築営繕室 計画管理課
7. 受注者 : 東亜建測株式会社 大阪支店
TEL 06-6779-3151 FAX 06-6779-3172

表 1-1 調査内容一覧表（数量表）

項 目		実施数量				予定数量				増減	単位		
		No.1	No.2	No.3	計	No.1	No.2	No.3	計				
機械ボーリング	φ66mm	粘性土	0.00	11.40	0.00	11.40	11.80	0.00	0.00	11.80	-0.40	m	
		砂質土	0.00	21.25	0.00	21.25	6.70	0.00	0.00	6.70	14.55	m	
		礫混り土	0.00	1.80	0.00	1.80	11.50	0.00	0.00	11.50	-9.90	m	
		玉石混り土	0.00	0.75	0.00	0.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.75	m	
		計	0.00	35.00	0.00	35.00	30.00	0.00	0.00	30.00	5.00	m	
	φ116mm	粘性土	9.65	0.00	8.90	18.45	0.00	11.80	11.80	23.60	-5.15	m	
		砂質土	20.35	0.00	19.50	39.85	0.00	6.70	6.70	13.40	26.45	m	
		礫混り土	4.60	0.00	6.20	10.80	0.00	11.50	11.50	23.00	-12.20	m	
		玉石混り土	0.50	0.00	0.40	0.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.90	m	
		計	35.00	0.00	35.00	70.00	0.00	30.00	30.00	60.00	10.00	m	
原位置試験	標準貫入試験	粘性土	9	15	9	33	12	12	12	36	-3	回	
		砂質土	21	20	18	59	6	6	6	18	41	回	
		礫混り土	5	0	6	11	12	12	12	36	-25	回	
		計	35	35	33	103	30	30	30	90	13	回	
	孔内水平載荷試験	普通載荷	1	0	1	2	0	1	1	2	0	回	
乱れの少ない試料採取	シクオールサンプリング	0	0	0	0	0	2	2	4	-4	回		
	デニソングリッド	3	0	1	4	0	4	4	8	-4	回		
土質試験	物理試験	土粒子の密度試験	10	9	6	25	0	8	8	16	9	試料	
		土の含水比試験	10	9	6	25	0	8	8	16	9	試料	
		土の粒度試験	フルイ	0	1	0	1	0	2	2	4	-3	試料
			フルイ+沈降	10	8	6	24	0	6	6	12	12	試料
		土の液性限界試験	3	0	1	4	0	6	6	12	-8	試料	
		土の塑性限界試験	3	0	1	4	0	6	6	12	-8	試料	
		土の湿潤密度試験	3	0	1	4	0	6	6	12	-8	試料	
	力学的試験	一軸圧縮試験	3	0	1	4	0	6	6	12	-8	試料	
		圧密試験	2	0	1	3	0	6	6	12	-8	試料

出展：地理院地図「大阪東北部，東南部」

○ 調査地点

図 1-1 案 内 図 縮尺 1/25,000

図1-1-2 調査位置平面図 S=1/200

※既存資料の標高は当時のものを採用した

2 調査方法

(1) 機械ボーリング

ボーリング調査は、計画される整備工事に際し、調査地の地質・土質状況や地下水などの工学情報を得ることを目的として、巻末資料「調査位置平面図」に示した計3箇所において実施した。

掘削機械はロータリー式オイルフィード型試錐機を用い、使用するコアチューブはシングルコアチューブを主体として掘削した。No.1 及び No.3 の乱れの少ない試料採取深度までは掘削口径φ116mm、No.2は先行掘りとしてφ66mmで掘削した。

また、掘削中に地下水が認められた場合には、掘削終了後に地下水の安定を待って水位を測定した。

図 2-1-1 ボーリング調査略図

(2) 標準貫入試験

標準貫入試験用サンプラーを所定の深さまで掘削したボーリング孔底におろし、重量 $W = 63.5\text{kg}$ ハンマーを75cm自由落下させ、サンプラーを30cm打ち込むのに要する打撃回数(N値)を測定する試験(JIS A 1219)である。

試験はボーリングの掘進に並行して、原則として深度1m毎に行い、30cmの「本打ち」の前後で15cmの「予備打ち」と5cmの「後打ち」を行った。

尚、このサンプラーで採取した攪乱試料についてはその観察と土質的な判別分類や、その硬軟と締まり具合の判定等を行った。

図 2-2-1 標準貫入試験略図

図 2-2-2 標準貫入試験用サンプラー

図 2-2-3 標準貫入試験の作業手順

(3) 孔内水平載荷試験

孔内水平載荷試験は、地盤の横方向地盤反力係数（Kh）を求め、杭の水平耐力の検討に用いるためボーリング No.1, No.3 地点で計 2 箇所実施した。今回調査では測定機器に LLT を採用したが、その機構を示すと下図のようになる。

図 2-3-1 LLT 測定装置

測定は予定深度まで掘削し、掘削後直ちに測定管をボーリング孔底まで挿入して行った。測定は 20～100 kN/m² ピッチで段階的に 2 分間毎に加圧し、加圧段階毎に加圧後 15 秒、30 秒、60 秒、120 秒の変位量を 2 分間の変位量が著しく大きくなるまで測定した。

測定結果は次頁図に示すように圧力－変形速度曲線（Pe－ΔH 曲線）及び圧力－変形曲線（Pe－r 曲線）にまとめ、地盤係数 K 値及び弾性係数 E 値は圧力－変形曲線（Pe－r 曲線）より次式にて求めた。

$$K = \Delta P / \Delta r \quad \text{ここに、} \Delta P : \text{弾性領域での加圧応力(kN/m}^2\text{)}$$

$$E = (1 + \nu) \cdot r \cdot K \quad \Delta r : \text{加圧時の孔半径の変化量(m)}$$

ν : 地盤のポアソン比(0.3)

r : K 値を求めた時の中間半径(m)

※ポアソン比 ν は軟弱地盤では 0.3~0.5 程度と考えられるが、一般には $\nu = 0.3$ と仮定して計算されることが多く、ここでは 0.3 とした。

図 2-3-2 試験結果模式解析図

* $Pe - \Delta H$ 曲線：各加圧段階のスタンドパイプの水頭の変化量と圧力の関係を図示したもの。

* $Pe - r$ 曲線：各加圧段階のゴムチューブの半径の変化量と圧力の関係を図示したもの。

- (1) ゴムチューブ自身の自由膨脹過程。ゴムチューブは孔壁に接しておらず、地盤への応力伝達は無い。
- (2) ゴムチューブが孔壁に接する点。
- (3) ゴムチューブが孔壁を押し出し、これに抗して押し戻そうとする孔壁の再圧縮過程で、地盤反力は徐々に増大し、変形速度 ΔH は減少する。
- (4) 地盤反力は急激に増大し、変形速度 ΔH は最小値を示す。この時の圧力 ΔP を静止土圧 Po とみなす。
- (5) 地盤の擬似弾性変形領域。 $Pe - r$ 曲線はほぼ直線をなし、変形速度はほぼ一定値になる。この区間の Δr 及び ΔP から算出された直線の傾きを地盤係数 K 値とする。
- (6) 地盤の降伏点。地盤反力が急激に減少し、変形速度 ΔH は増大する。 $Pe - r$ 曲線は直線から、曲線に変わり、 $Pe - \Delta H$ 曲線は明確な折れ点を示す。この時の圧力を Py' とし、 Po との差を降伏圧 Py とする。

- (7) 地盤の流動・変形が進み、破壊に至る過程。地盤反力は更に減少し、変形速度 ΔH が増大する。
- (8) 地盤の破壊点。変形速度 ΔH は増大を続け、 P_e-r 曲線は水平に近い状態となる。この時の圧力を PL' とし、 P_o との差を破壊圧 PL とする。

(4) 乱れの少ない試料採取

粘性土を対象に下図 2-4-2 と同等の構造を持つデニソン型サンプラーを使用して乱れの少ない試料を計 4 試料採取した。採取は所定の深度までφ116mm で掘削し、ボーリング孔底のスライムを充分取り除いたのち行った。

また、採取にはφ75mm のステンレス製シンウォールチューブを使用した。採取試料は含水等が変化しないように採取後直ちに両端をパラフィンにて密閉し、振動を極力与えないようにして試験室に運搬し、土質試験に供した。

図 2-4-1 シンウォールサンプラー

図 2-4-2 デニソンサンプラー

図 2-4-3 トリプルサンプラー

※参 考

・ N 値 ≤ 4 程度の軟弱～軟質な粘性土	シンウォールサンプラー
・ N 値 ≥ 4～20 程度の中位～硬い粘性土	デニソンサンプラー
・ N 値 ≥ 20 程度の硬い粘性土、密な砂質土	トリプルサンプラー

(5) 室内土質試験

粘性土層や砂質土層を対象として採取した標準貫入試験試料（計 21 試料）及び乱れの少ない試料（計 4 試料）を用いて室内土質試験を実施した。試験は下記の方法により行った。

表 2-5-1 土質試験の規格

試験項目	試験法の規格	今回調査
土粒子の密度試験	JIS-A-1202	○ △
土の含水比試験	JIS-A-1203	○ △
土の粒度試験	JIS-A-1204	○ △
土の液性・塑性限界試験	JIS-A-1205	○
土の湿潤密度試験	JIS-A-1225	○
土の一軸圧縮試験	JIS-A-1216	○
土の三軸圧縮試験	JGS-0520~0524 (UU法)	—
土の圧密試験	JIS-A-1217	○

○：乱れの少ない試料

△：乱れた（ペネ）試料

(6) 使用機械器具

今回の調査に使用した主な機械器具を下表に示す。

表 2-6-1 使用機械器具

使用機械器具	性能	規格寸法	単位	数量
ボーリングマシン	7.5HP	YBM05DA-2CH	台	1
	7.5HP	KANO-05	台	1
ボーリングポンプ	60L/min	KANO V5-P	台	1
	80L/min	KANO V6-H	台	1
標準貫入試験	半自動型	JIS-A1219	式	2

(7) 地盤高測定

ボーリング調査地点の標高は「調査位置平面図」、巻末の「現場記録写真」に記載した KBM (マンホール天端 H=0.00m) から直接水準測量にて求めた。

表 2-7-1 標高一覧

測点	標高(H±m)	備考
No.1	+1.75	—
No.2	+0.07	—
No.3	-0.09	—

3. 地形及び地質概要

調査地は、巻頭の案内図に示したように近鉄奈良線「瓢箪山」駅の南方約 0.4～0.5 km、第二阪奈道路「西石切 IC」の南方約 2.4～2.5 km に位置している。

地形的には、調査地のある東大阪市は東部の南北方向に延びる標高 642.27m の生駒山をもつ生駒山地と、この山地西縁沿いに山地から流下する小河谷が広汎に低位の扇状地性段丘面、西方は標高 5～6m 前後の低地である大阪平野が広がり、北部には淀川水系の一つである寝屋川が流れ、南からは恩智川、第二寝屋川、長瀬川などの緩流河川などが流れ込んでいる。この内、今回調査地は標高 17～19m 前後の小扇状地（低位段丘）裾部に近い低地上に位置している。

地質的には、東部の生駒山地は中生代ジュラ紀の苦鉄質—中性深成岩類である生駒山斑れい岩～中生代白亜紀の花崗岩類が分布し、西部の低地部では新第三紀鮮新世末～第四紀前期更新世に形成された大阪層群が厚く分布し、その上位には河川沿いの低地部では第四紀完新世・沖積層（礫・砂及び粘性土）、山地西縁沿いでは低位段丘層（礫・砂及びシルト）に不整合に覆われる。今回調査地は、低位段丘裾部に近い低地上に位置するため第四紀完新世・沖積層が比較的薄く堆積する。以下、参考までに図 3-1 に調査地周辺の地質図を示す他、調査地近傍の地質総括表を表 3-1 に示す。

出展：地質調査所「大阪東南部の地質」

図 3-1 調査地近傍の地質図

新生代 Cenozoic		中生代 Mesozoic		白堊紀後期 Cretaceous	
第四紀 Quaternary	昭和7年以降の人工改変地(溜池など) Reclaimed land	r			
	人工改変地(古墳など) Artificially piled up areas (historic spot etc.)	af			
	現河床堆積物及び自然堤防堆積物 River bed deposits and its natural levee deposits	rb	砂及び礫 Sand and gravel		
	亀の瀬地すべり Kameiose Landslide	KM	地すべり地塊 Landslide mass		
	後背湿地 Back marsh	a	礫・砂・シルト及び粘土 Gravel, sand, silt, and clay		
	旧河道及び自然堤防堆積物 Abandoned river deposits and its natural levee deposits	ar	砂及びシルト Sand and silt		
	谷底平野堆積物 Valley floor deposits	vf	砂・礫及びシルト Sand, gravel and silt		
	未区分低位段丘堆積物 Undivided Lower terrace deposits	ll	礫・砂及びシルト Gravel, sand and silt		
	低位段丘下位面堆積物 Lower Lower terrace deposits	lll	礫・砂及びシルト Gravel, sand and silt		
	斜面堆積物 Slope deposits	ls	礫・砂及び粘土 Gravel, sand and silt		
	低位段丘上位面堆積物 Higher Lower terrace deposits	llh	礫・砂及び粘土 Gravel, sand and clay		
	中位段丘堆積物 Middle terrace deposits	mlh	礫・砂及び粘土 Gravel, sand and clay		
	高位段丘堆積物 Higher terrace deposits	hlh	礫・砂及び粘土 Gravel, sand and clay		
	火山灰層 Volcanic ash layer		ガラス質火山灰 Vitric volcanic ash		
	未区分 Undivided	O	主に砂・礫、粘土を伴う Mainly sand and gravel with mud		
大塚層群 Osaka Group					
上部層 Upper Formation	Ou	砂及び海成粘土 Sand and marine clay			
中部層 Middle Formation	Om	砂・礫よりなり、海成粘土を挟む Sand and gravel, interbeds of marine clay			
下部層 Lower Formation	Oi	礫及び砂 Gravel and sand			
後期新第三紀 Late Pliocene-Early Pleistocene					
貫入岩類 Intrusive rocks					
Ns	角閃斜方輝石含有無斑晶質安山岩 Hornblende-orthopyroxene-bearing aphyric ande				
Nb	かんらん石玄武岩 Olivine basalt				
Nr	ざくろ石黒雲母流紋岩 Garnet-biotite rhyolite				
Na	ざくろ石黒雲母安山岩 Garnet-biotite andesite				
Jc	礫岩 Conglomerate				
Jt	黒雲母流紋岩-アイサイト凝灰岩 Biotite rhyolite to dacite tuff				
Jd	黒雲母斜方輝石アイサイト溶岩 Biotite-orthopyroxene dacite lava				
Hb	かんらん石黒斜輝石玄武岩溶岩及び貫入岩 Olivine-clinopyroxene basalt lava and intrusive rocks				
Ha	かんらん石斜方輝石黒斜輝石安山岩溶岩 Olivine-orthopyroxene-clinopyroxene andesite lava				
Hs	無斑晶安山岩溶岩及び貫入岩 Aphyric andesite lava and intrusive rocks				
Hc	礫岩、砂岩、シルト岩(凝灰岩を挟む) Conglomerate, sandstone and siltstone (with tuff)				
Du	ざくろ石黒雲母流紋岩火砕岩 Garnet-biotite rhyolite volcanoclastic rocks				
Dr	ざくろ石黒雲母流紋岩溶岩及び貫入岩 Garnet-biotite rhyolite lava and intrusive rocks				
Dh	ざくろ石含有角閃斜方輝石安山岩溶岩 Garnet-bearing hornblende-orthopyroxene andesite lava				
Dm	ざくろ石黒雲母安山岩火砕岩 Garnet-biotite andesite volcanoclastic rocks				
Ds	ざくろ石黒雲母安山岩溶岩 Garnet-biotite andesite lava				
DI	ざくろ石黒雲母流紋岩火山噴灰岩(一部溶結) Garnet-biotite rhyolite lapilli tuff (partly welded)				
原川層群 Harakawa Group					
上部 Upper part					
中部 Middle part					
下部 Lower part					
中新世 Middle Miocene					
上新世 Upper Miocene					
第三紀 Tertiary					
白堊紀 Cretaceous					
第4期花崗岩類 Stage 4 Granitic rocks					
花園閃緑斑岩 Granodiorite porphyry					
田池花崗岩 Taike Granite					
南河内花崗岩 Minamikawachi Granite					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
第3期花崗岩類 Stage 3 Granitic rocks					
大進花崗岩 Omichi Granite					
細粒相 Fine-grained facies					
一部石英閃緑岩 Partly Quartz diorite					
主岩相 Main facies					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
花園閃緑斑岩 Granodiorite porphyry					
細粒相 Fine-grained facies					
主岩相 Main facies					
第2期花崗岩類 Stage 2 Granitic rocks					
徳川花崗岩 Tokugawa Granite					
主岩相 Main facies					
花園閃緑斑岩 Granodiorite porphyry					
細粒相 Fine-grained facies					
主岩相 Main facies					
第1期花崗岩類 Stage 1 Granitic rocks					
徳川花崗岩 Tokugawa Granite					
主岩相 Main facies					
岩山花崗岩 Iwashiyama Granite					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					
福貴畑石英閃緑岩 Fukuhata Quartz diorite					
第0期花崗岩類 Stage 0 Granitic rocks					
斑状相 Porphyritic facies					
主岩相 Main facies					

表 3-1 調査地近傍の地質総括表

地質時代		地質区分			主な地質事象	
新 生 代	第 四 紀	完新世	人工改変地 沖積層			
		中期-後 期更新 世	段丘堆積物	低位段丘堆積物	下位面	段丘の形成
				中位段丘堆積物	上位面	
				高位段丘堆積物		
	前期更 新世	大阪層 群	上部層 中部層 下部層	河川-海成層の堆積 生駒山地の隆起		
	新 第 三 紀	中新世	二 上 層	礫岩	砂・礫の堆積	
				定ヶ城 累層	黒雲母流紋岩-アイサイト凝灰岩 黒雲母斜方輝石アイサイト溶岩	黒雲母アイサイト- 流紋岩火山活動
			群	原川 累層	カンラン石単斜輝石玄武岩溶岩及び貫入岩 カンラン石斜方輝石単斜輝石安山岩溶岩 無斑晶安山岩溶岩及び貫入岩 礫岩・砂岩・シルト岩	カンラン石玄武岩-安山岩火 山活動 無斑晶安山岩火山活動
				ドン ズル ポー 累層	ザクロ石黒雲母流紋岩溶岩・貫入岩及び火砕岩 ザクロ石含有角閃石斜方輝石安山岩溶岩 ザクロ石黒雲母安山岩溶岩及び火砕岩 ザクロ石黒雲母流紋岩火山凝灰岩	ザクロ石黒雲母流紋岩火山活動 ザクロ石角閃石斜方輝石安山岩- ザクロ石黒雲母安山岩火山活動 ザクロ石黒雲母流紋岩火山活動
	中 生 代	白 亜 紀	後 期	新期岩脈		花崗閃緑斑岩・ 花崗岩質岩脈の貫入
第4期花崗岩類				田池花崗岩 南河内花崗岩	珪長質深成岩類の貫入	
第3期花崗岩類				堅上花崗岩 大道花崗岩 堅下花崗閃緑岩		
第2期花崗岩類				鳴川花崗岩		
古期岩脈類				花崗閃緑斑岩の貫入		
第1期花崗岩類				高安山花崗岩 岩橋山花崗岩 信貴山花崗閃緑岩	領家変成作用 珪長質深成岩類の貫入	
前 期						
三 疊 紀	ジュラ紀	苦鉄質- 中性深成岩類	福貴畑石英閃緑岩 生駒山斑れい岩 変輝緑岩	苦鉄質及び 中性深成岩類の貫入		
		領家変成岩類の原岩		領家変成岩類原岩の堆積		

出展：大阪東南部地域の地質（地質調査所）

4. ボーリング結果

(1) 地層構成とその分布状況とN値

今回実施した深度 GL-35.50m までのボーリング調査（計 3 箇所）の結果から、調査地の地盤は巻末資料「地層推定断面図」に示すように以下のように区分される。

表 4-1-1 地 質 層 序 表

時代・地層区分		地層記号	代表地質名	層厚 (m)	N値範囲	
現世	盛土層	B	盛土 (礫混り土砂)	1.80~3.80	7~10 (8)	
完新世	沖積層	粘性土層	Am	粘土 礫混り砂質粘土 粘性土質砂	1.50~5.80	2~7 (4)
		砂質土層	As	礫混り砂 粘性土質砂	0.95~3.55	6~21 (11)
		礫質土層	Ag	礫混り砂 粘性土混り砂礫	1.10~1.45	9~25 (16)
第四紀更新世 (洪積層)	上部層	第1粘性土層	Dm1	砂混り粘土	2.05~3.55	5~9 (7)
		第1砂質土層	Ds1	粘性土質砂	1.20~2.60	5~15 (10)
		第1礫質土層	Dg1	粘土混り砂礫 礫混り砂	1.05~2.90	26~45 (35)
	中部層	第2粘性土層	Dm2	礫砂混り粘土 砂質シルト	0.40~2.30	7~21 (16)
		第2砂質土層	Ds2	シルト質砂 礫混り砂	0.50~2.90	13~47 (25)
		第2礫質土層	Dg2	粘土混り砂礫 粘土質砂礫	0.40~2.65	24~82 (51)
	下部層	第3粘性土層	Dm3	砂混り粘土 シルト質粘土	0.35~1.15	12~23 (17)
		第3砂質土層	Ds3	粘土質砂	0.50~2.45	20~34 (25)
		第3礫質土層	Dg3	礫混り砂 礫粘土混り砂	0.15~3.85	27~81 (54)

※N値の () 内は平均値、但しN≤300

以下、地層・土層毎にボーリング結果の概要について述べるが、S45 既存ボーリング (3 箇所) を含めた地層の対比状況をまとめると図 4-1-1 地層対比図 (ボーリング一覧図) のとおりである。

地質層序表

現況	時代・地層区分	地層記号	代表地質名	層厚 (m)	N値範囲
河川	盛土層	B	盛土 (精選り土砂)	1.80~3.80	7~10 (6)
新期	粘性土層	Am	粘性土 (精選り土砂)	1.50~5.80	2~7 (4)
中期	盛土層	As	盛土 (粘性土)	0.95~3.55	6~21 (11)
	盛土層	Ag	粘性土混り砂礫 (粘性土)	1.10~1.45	9~25 (16)
	新粘性土層	Dm1	砂混り粘土 (粘性土)	2.05~3.55	5~9 (7)
新期	新砂質土層	Ds1	粘性土質砂	1.20~2.60	5~15 (10)
	新粘性土層	Dg1	粘性土質砂 (砂質土)	1.05~2.90	20~45 (30)
中期	新粘性土層	Dm2	粘性土質砂 (砂質土)	0.40~2.30	10~21 (13)
	新砂質土層	Ds2	粘性土質砂 (砂質土)	0.50~2.90	13~27 (20)
新期	新粘性土層	Dg2	粘性土質砂 (砂質土)	0.40~2.65	24~32 (28)
	新砂質土層	Dm3	粘性土質砂 (砂質土)	0.35~1.15	19~23 (21)
中期	新砂質土層	Ds3	粘土質砂	0.50~2.45	29~34 (32)
	新粘性土層	Dg3	粘性土質砂 (砂質土)	0.15~3.85	27~41 (54)

※N値の()内は平均値

地層対比図 (ボーリング一覽図)

○現 世

①盛土層【B】

調査地の地表部を被う本層は、暗灰～暗褐～暗緑灰色を呈する人工土砂で、層厚は1.80～3.80m程で分布する。実測N値はN=7～10（平均≒8）であり、相対的には「緩い～中位の」締まりを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

No.1 GL-3.80m（H+1.75～-2.05m）以浅

No.2 GL-1.90m（H+0.07～-1.83m）以浅

No.3 GL-1.80m（H-0.09～-1.89m）以浅

○第四紀完新世・沖積層

②粘性土層【Am】

沖積層の上部を構成する本層は、暗灰～暗緑灰色を呈する全体的に不均質な粘性土層で、層厚は1.50～5.80m程で分布する。実測N値はN=2～7（平均≒4）であり、相対的には「軟らかい～中位の」硬さを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

No.1 GL-3.80～9.60m（H-2.05～-7.85m）間

No.2 GL-1.90～4.25m（H-1.83～-4.18m）間

No.3 GL-1.80～3.30m（H-1.89～-3.39m）間

③砂質土層【As】

本層は、暗灰～暗青灰色を呈する全体的に不均質な砂・砂質土層で、層厚は0.95～3.55m程で分布する。実測N値はN=6～21（平均≒11）であり、相対的には「緩い～中位の」締まりを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

No.1 欠如

No.2 GL-4.25～7.80m（H-4.18～-7.73m）間

No.3 GL-3.30～4.25m（H-3.39～-4.34m）間

④礫質土層【Ag】

沖積層の基底をなす本層は、暗灰色を呈する全体的に不均質な礫質土層で、層厚は1.10～1.45m程で分布する。実測N値はN=9～25（平均≒16）であり、相対的には「緩い～中位の」締まりを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

No.1 GL-9.60～10.80m（H-7.85～-9.05m）間

No.2 GL-7.80～8.90m（H-7.73～-8.83m）間

No.3 GL-4.25～5.70m（H-4.34～-5.79m）間

○第四紀更新世・洪積層

⑤第1粘性土【Dm1】

本層は、洪積層上部を構成する暗青灰～緑青灰色を呈する全体的に不均質な粘性土層で、層厚は2.05～3.55m程で分布する。実測N値はN=5～9（平均≒7）であり、相対的には「中位の～硬い」硬さを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

No.1 GL-12.00～15.55m（H-10.25～-13.80m）間

No.2 欠如

No.3 GL-8.15～10.20m（H-8.24～-10.29m）間

⑥第1砂質土層【Ds1】

本層は、洪積層上部を構成する暗灰～暗青灰色を呈する全体的に不均質な砂・砂質土層で、層厚は1.20～2.60m程で分布する。実測N値はN=5～15（平均≒10）であり、相対的には「緩い～中位の」締まりを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

No.1 GL-10.80～12.00m（H-9.05～-10.25m）間

No.2 GL-8.90～11.50m（H-8.83～-11.43m）間

No.3 GL-5.70～8.15m（H-5.79～-8.24m）間

⑦第1礫質土層【Dg1】

本層は、洪積層上部を構成する暗青灰色を呈する全体的に不均質な砂・砂質土層で、層厚は1.05～2.90m程で分布する。実測N値はN=26～45（平均≒35）であり、相対

的には「中位の～密な」締まりを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

No.1 GL-15.55～16.60m (H-13.80～-14.85m) 間

No.2 GL-11.50～13.50m (H-11.43～-13.43m) 間

No.3 GL-10.20～13.10m (H-10.29～-13.19m) 間

⑧第2粘性土【Dm2】

本層は、洪積層中部を構成する暗青灰色を呈する全体的に不均質な粘性土層で、層厚は 0.40～2.30m 程で分布する。尚、砂・砂質土層【Ds2】並びに礫質土層【Dg2】とは互層状に分布する。実測N値はN=7～21（平均≒16）であり、相対的には「中位の～非常に硬い」硬さを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

No.1 GL-16.60～17.55m (H-14.85～-15.80m) 間

GL-18.45～19.05m (H-16.70～-17.30m) 間

GL-20.80～23.10m (H-19.05～-21.35m) 間

GL-25.80～27.50m (H-24.05～-25.75m) 間

No.2 GL-13.50～15.30m (H-13.43～-15.23m) 間

GL-15.90～17.10m (H-15.83～-17.03m) 間

GL-18.20～19.60m (H-18.13～-19.53m) 間

GL-20.20～21.20m (H-20.13～-21.13m) 間

GL-21.90～22.30m (H-21.83～-22.23m) 間

GL-22.80～24.60m (H-22.73～-24.53m) 間

No.3 GL-13.10～14.40m (H-13.19～-14.49m) 間

GL-17.70～18.40m (H-17.79～-18.49m) 間

GL-19.10～20.15m (H-19.19～-20.24m) 間

GL-23.55～24.65m (H-23.64～-24.74m) 間

⑨第2砂質土層【Ds2】

本層は、洪積層中部を構成する暗青灰色を呈する全体的に不均質な砂・砂質土層で、層厚は 0.50～2.90m 程で分布する。尚、粘性土層【Dc2】並びに礫質土層【Dg2】とは互層状に分布する。実測N値はN=13～47（平均≒25）であり、相対的には「中位の～密な」締まりを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

No.1 欠如

No.2 GL-21.20～21.90m (H-21.13～-21.83m) 間

GL-22.30～22.80m (H-22.23～-22.73m) 間

No.3 GL-14.40～17.30m (H-14.49～-17.39m) 間

GL-18.40～19.10m (H-18.49～-19.19m) 間

GL-20.15～21.40m (H-20.24～-21.49m) 間

GL-22.00～23.55m (H-22.09～-23.64m) 間

⑩第2礫質土層【Dg2】

本層は、洪積層中部を構成する暗灰～暗青灰色を呈する全体的に不均質な砂・砂質土層で、層厚は0.40～2.65m程で分布する。尚、粘性土層【Dc2】並びに砂・砂質土層【Ds2】とは互層状に分布する。実測N値はN=24～82（平均≒51）であり、相対的には「中位の～非常に密な」締まりを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

No.1 GL-17.55～18.45m (H-15.80～-16.70m) 間

GL-19.05～20.80m (H-17.30～-19.05m) 間

GL-23.10～24.00m (H-21.35～-22.25m) 間

GL-27.50～28.50m (H-25.75～-26.75m) 間

No.2 GL-15.30～15.90m (H-15.23～-15.83m) 間

GL-17.10～18.20m (H-17.03～-18.13m) 間

GL-19.60～20.20m (H-19.53～-20.13m) 間

GL-24.60～26.60m (H-24.53～-26.53m) 間

No.3 GL-17.30～17.70m (H-17.39～-17.79m) 間

GL-21.40～22.00m (H-21.49～-22.09m) 間

GL-24.65～25.80m (H-24.74～-25.89m) 間

⑪第3粘性土【Dm3】

本層は、洪積層下部を構成する暗灰～暗青灰色を呈する全体的に不均質な粘性土層で、層厚は0.35～1.15m程で分布する。尚、砂・砂質土層【Ds3】並びに礫質土層【Dg3】とは互層状に分布する。実測N値はN=12～23（平均≒17）であり、相対的には「硬い～非常に硬い」硬さを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

- No.1 GL-28.50～29.50m (H-26.75～-27.75m) 間
- No.2 GL-26.60～27.35m (H-26.53～-27.28m) 間
GL-28.25～29.30m (H-28.18～-29.23m) 間
- No.2 GL-33.15～33.65m (H-33.08～-33.58m) 間
GL-34.65～35.50m (H-34.58～-35.43m) 以深
- No.3 GL-25.80～26.45m (H-25.89～-26.54m) 間
GL-29.10～30.25m (H-29.19～-30.34m) 間
GL-31.80～32.20m (H-31.89～-32.29m) 間
GL-35.00～35.35m (H-35.09～-35.44m) 間

⑫第3砂質土層【Ds3】

本層は、洪積層下部を構成する暗灰～暗青灰色を呈する全体的に不均質な砂・砂質土層で、層厚は 0.50～2.45m 程で分布する。尚、粘性土層【Dc3】並びに礫質土層【Dg3】とは互層状に分布する。実測N値はN＝20～34（平均≒25）であり、相対的には「中位の～密な」締まりを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

- No.1 GL-24.00～25.80m (H-22.25～-24.05m) 間
GL-31.90～34.35m (H-30.15～-32.60m) 間
- No.2 GL-27.35～27.85m (H-27.28～-27.78m) 間
- No.3 GL-30.70～31.40m (H-30.79～-31.49m) 間
GL-33.80～35.00m (H-33.89～-35.09m) 間

⑬第3礫質土層【Dg3】

本層は、洪積層下部を構成する暗灰～暗青灰色を呈する全体的に不均質な砂・砂質土層で、層厚は 0.50～2.45m 程で分布する。尚、粘性土層【Dc3】並びに砂・砂質土層【Ds3】とは互層状に分布する。実測N値はN＝20～34（平均≒25）であり、相対的には「中位の～密な」締まりを呈している。

以下、各地点における本層の分布深度（標高）は下記に示す。

- No.1 GL-29.50～31.90m (H-27.75～-30.15m) 間
GL-34.35～35.50m (H-32.60～-33.75m) 以深
- No.2 GL-27.85～28.25m (H-27.78～-28.18m) 間

GL-29.30～33.15m (H-29.23～-33.08m) 間
 GL-33.65～34.65m (H-33.58～-34.58m) 間
 No.3 GL-26.45～29.10m (H-26.54～-29.19m) 間
 GL-30.25～30.70m (H-30.34～-30.79m) 間
 GL-31.40～31.80m (H-31.49～-31.89m) 間
 GL-32.20～33.80m (H-32.29～-33.89m) 間
 GL-35.35～35.50m (H-35.44～-35.59m) 以深

(2) 地下水状況

今回のボーリング調査結果から各調査地点で無水掘りによって確認された自然水位を下表に示す。

表 4-2-1 地下水状況

調査地点	自然水位	
	GL- (m)	H± (m)
No.1	1.82	-0.07
No.2	0.97	-0.90
No.3	1.00	-1.09

上表のとおり、各調査地点で確認された自然水位は GL-0.97m～-11.82m (H-0.07m～-1.09m) である。

調査地はかつて溜め池だったことからすれば、地下水位はかつての水面付近にあるものと思われる。

< 参考資料 >

○地下水分布

地下水位は、同一場所でも地層毎に異なるのが普通で、地表部から砂層・粘性土層・砂層という模式的な地盤条件の場合についてみると各層の水位(水圧)は図 A のようになる。

- ①表部砂層(第 1 滞水層)中の水位は地表面に比較的近い位置にあり自由水と呼ばれる。
- ②下部の砂層(第 2, 第 3 滞水層)中の水位(水圧)は場所によって非常に異なり被圧水と呼ばれる。これは、この層から地下水のくみ上げが行われていることが多いので、揚水量が供給量を上回る場所では水位が低下し、地表面からかなり深い位置となり、揚水量の少ない場合は地表面に近く、ときには地表面より上となり自噴することもある。

図 A 地下水位の模式図

- ③不透水層である中間の粘性土の水圧は、図に点線で示したような形となる。
- ④自由水の水位は地下水位までのボーリングを無水掘りで行なうことにより測定できるが、被圧水の水圧はボーリングの孔内水位からはすぐには求められないのが普通である。これは孔壁を保護するために用いているベントナイト水によって、ボーリング孔の周辺地盤に不透水の部分が作られ、孔内水位と地盤内の水が分離されているためである。
従って、このベントナイトを洗い出し不透水部分を取除く必要があり、その他の層の地下水の影響も受けないようにしなければならないので、ケーシング挿入など十分な準備が必要となる。
- ⑤地下水位は、周辺地区での揚水量の変化、潮汐の影響などにより変化することも多いので、かなり長時間の測定を要し、また動水こう配をもって流れている場合は少なくとも 4 点以上の地点での測定が必要で、このような現場透水試験は一般に大がかりなものとなる。
地下水に関する試験はかなりの費用と時間を要するので、敷地周辺部の井戸の水位・揚水量・採水位置及び既設建物での施工時の状況などの調査を主とする場合もある。
- ⑥地下水に関して注意して調査しなければならない事項に旧河川敷・河川周辺部のように大量の伏流水の存在する地域、地下水位が急に変化する地下水瀑布線、局部的に周囲の地下水と分離して存在する宙水などがある。

地質・土質断面図 (1)

地質階層表

階層記号	地質階層名	厚さ (m)	試験項目
B	砂土層 (砂質土)	1.80~2.80	γ=10
Am	砂質土層 (砂質土)	1.50~4.00	γ=7
As	砂質土層 (砂質土)	0.80~2.35	γ=11
Ak	砂質土層 (砂質土)	1.10~1.45	γ=25
Dn1	砂質粘土層 (砂質粘土)	2.05~3.35	γ=9
Dn2	砂質粘土層 (砂質粘土)	1.20~2.00	γ=13
Dn3	砂質粘土層 (砂質粘土)	1.05~2.90	γ=16
Dn4	砂質粘土層 (砂質粘土)	0.40~2.30	γ=18
Dn5	砂質粘土層 (砂質粘土)	0.50~2.90	γ=17
Dn6	砂質粘土層 (砂質粘土)	0.40~2.00	γ=19
Dn7	砂質粘土層 (砂質粘土)	0.30~1.15	γ=23
Dn8	砂質粘土層 (砂質粘土)	0.30~2.45	γ=24
Dn9	砂質粘土層 (砂質粘土)	0.15~2.85	γ=21
Dn10	砂質粘土層 (砂質粘土)		γ=22

工事名	(株)市立京東市営住宅整備工事に係る		
図面名	地質・土質断面図 (1)		
作成年月	2023年9月		
縮尺	1:100	図面番号	1 / 6
発注者	東亜建設株式会社 大塚支店		
事業者名	東大阪市建設部 計画管理課		

図3-3-1 地層推定断面図 A剖線 (縮尺H=V=1/200)

地質・土質断面図 (2)

地質層序表

層	名称・地層区分	地層記号	作業者	層厚 (m)	N値範囲
上層	硬土層	B	硬土 (塊状砂)	1.80~3.80	7~10 (8)
河沖	粘性土層	Am	粘土	1.50~5.80	2~7 (4)
	粘性土層	Am	塊状砂質粘土	1.50~5.80	2~7 (4)
	粘性土層	Am	粘性土層	0.50~3.55	111
中層	硬土層	Aa	硬土層	1.10~1.45	9~25 (10)
	硬土層	Aa	粘性土層	2.05~3.55	5~9
下層	第1粘性土層	Dn1	砂質シルト	1.20~2.60	5~15
	第1粘性土層	Dn1	粘土層	1.05~2.90	26~45 (35)
中層	第2粘性土層	Dn2	砂質シルト	1.20~2.60	5~15
	第2粘性土層	Dn2	粘性土層	0.50~2.90	13~47 (51)
下層	第3粘性土層	Dn3	シルト質砂	0.50~2.90	13~47 (51)
	第3粘性土層	Dn3	粘性土層	0.40~2.65	24~82 (51)
地下層	第4粘性土層	Dn4	シルト質粘土	0.35~1.15	12~23 (24)
	第4粘性土層	Dn4	粘土層	0.50~2.45	20~34 (25)
層	第5粘性土層	Dn5	粘土層	0.15~3.85	2~81 (24)
	第5粘性土層	Dn5	塊状砂質シルト		

※N値の()内は平均値

工事名	(株)市立東洋町駅西側整備工事に係る		
図面名	地質・土質断面図 (2)		
作成年月	2023年9月	図面番号	2 / 6
会社名	東亜建設株式会社 大阪支店		
事業者名	東大阪市建設部 計画管理課		

図3-3-2 地層推定断面図B測線 (縮尺H=V=1/200)

地質・土質断面図 (6)

F ~ F' Section

地質階層表

階層番号	階層名称	厚さ (m)	標準値
B	盛土層	1.80~3.30	7~10
Am	粘土層	1.50~3.30	2~7
As	砂質粘土層	0.95~2.35	5~11
Ag	砂質土層	1.05~1.45	9~25
Dn1	砂質粘土層	2.05~2.35	5~9
Dn2	砂質粘土層	1.20~2.00	5~12
Dn3	砂質粘土層	1.05~2.00	20~48
Dn1	砂質粘土層	0.40~2.30	18
Dn2	砂質粘土層	0.60~2.00	13~42
Dn3	砂質粘土層	0.40~2.05	24~42
Dn1	砂質粘土層	0.35~1.15	12~22
Dn2	砂質粘土層	0.30~2.45	20~28
Dn3	砂質粘土層	0.15~2.35	27~31

※M値の1/2は標準値

柱状図凡例

その他の凡例

- ※室内土質試験値
- 圧縮強度 σ_1 (kN/m²)
- 含水比 w (%)
- 液性指数 LI (kN/m²)
- 塑性指数 PI (kN/m²)
- 塑性指数 PI (kN/m²)
- 液性指数 LI (kN/m²)
- 含水比 w (%)
- 圧縮強度 σ_1 (kN/m²)
- 含水比 w (%)
- 液性指数 LI (kN/m²)
- 塑性指数 PI (kN/m²)

図3-3-6 地層推定断面図 F測線 (縮尺H=V=1/200)

工事名	(株)市立東区南原町管轄工事に係る 地質調査業務
図面名	地質・土質断面図 (6)
作成年月	2023年 9月
縮尺	1:100
図面番号	6 / 6
発注者	東区建設株式会社 大阪支店
事業者名	東大阪建設部 計画管理課

5. 孔内水平載荷試験

各調査地点において、孔内水平載荷試験を合計 2 箇所行った。試験は LLT で行い、試験結果については巻末孔内水平載荷試験データに記載した通りであるが、以下に試験結果の概要について述べる。

試験結果をまとめると、下表のようになる。

表 5-1 孔内水平載荷試験結果表

孔 番	No.1	No.3
試験中央深度 GL-m	3.30	6.30
地層区分	盛土層 【B】	第1砂質土層 【Ds1】
土 質 名	礫粘土混じり砂	シルト質砂
N 値	9	8
静止土圧 P_0 (kN/m ²)	116.39	83.14
降伏圧 P_y (kN/m ²)	140.14	147.26
破壊圧 P_L (kN/m ²)	323.04	361.04
地盤係数 K_m (kN/m ³)	55,830	64,590
変形係数 E_m (kN/m ²)	3,596	3,885
初期半径 r_0 (cm)	4.071	4.078
中間半径 r_m (cm)	4.954	4.627

上表のように、地盤係数は $K=55.830\sim64.590$ MN/m³、変形係数は $E=3.596\sim3.885$ MN/m² の範囲にある。

変形係数 E (MN/m²) と N 値 (回) との関係は、一般に $E\div 0.7\cdot N$ の関係にあるといわれている。この相関は粒度構成等によりかなりの幅があるが、一般に粘性土では変形係数はこの関係より高い値を示し、砂質土や礫質土では低い値を示すことが多い。また過圧密な洪積層ではかなり高い数値を示す。

今回の試験結果から、次頁図 5-1 に示す様に変形係数 E は砂質土では $E\div 0.43\sim 1.58\cdot N$ (MN/m²)、 $E\div$ 粘性土では $0.43\sim 1.77\cdot N$ (MN/m²) 程度の値を示す。

図 5-1 孔内水平載荷試験で得られた変形係数と N 値との関係

6. 室内土質試験

標準貫入試験で採取した試料の内、適宜選択した試料で一般物理試験である「土粒子の密度試験、含水比試験、粒度試験、液性限界試験、塑性限界試験、湿潤密度試験」を行ったほか、乱れの少ない試料採取で採取した試料で一般物理試験および力学試験である「土の一軸圧縮試験、圧密試験（段階載荷）」を行った。試験は JIS 規格並びに地盤工学会基準 JGS に従って行い、各試験結果については巻末「室内土質試験結果」にまとめたとおりであるが、以下より試験結果の概要を述べる。

○現 世

①盛土層【B】 3 試料 N 値 = 7 ~ 10

(物理特性)

- ・ 粒度組成は礫分 = 20.4 ~ 24.3 (平均 ≒ 21.8) % , 砂分 = 50.4 ~ 59.4 (平均 ≒ 54.3) % , シルト分 = 16.4 ~ 20.1 (平均 ≒ 18.5) % , 粘土分 = 3.6 ~ 6.3 (平均 ≒ 5.4) % を示し、細粒分含有率は $F_c = 20.0 \sim 26.4$ (平均 ≒ 23.9) % となる。
- ・ 日本統一土質分類では細粒分質礫質砂 SFG に分類される。
- ・ 自然含水比は $W_n = 13.8 \sim 18.6$ (平均 ≒ 15.5) % で、礫混り土砂としては概ね一般的～やや高い値を示す。
- ・ 土粒子密度は $\rho_s = 2.67 \text{ g/cm}^3$ で、土の一般値 ≒ 2.70 と比較すると概ね一般的～若干低い値を示す。

○第四紀完新世・沖積層

②粘性土層【Am】 5 試料 N 値 = 2 ~ 5

(物理特性)

- ・ 粒度組成は礫分 = 0.1 ~ 15.9 (平均 ≒ 4.5) % , 砂分 = 25.6 ~ 62.3 (平均 ≒ 41.4) % , シルト分 = 23.1 ~ 50.8 (平均 ≒ 35.6) % , 粘土分 = 6.4 ~ 34.1 (平均 ≒ 18.6) % を示し、細粒分含有率は $F_c = 37.0 \sim 74.0$ (平均 ≒ 54.2) % となる。
- ・ 日本統一土質分類では砂質粘土（低液性限界）CLS ~ 礫まじり細粒分質砂 SF-G ~ 細粒分質砂 SF ~ 細粒分質礫質砂 SFG ~ 砂質シルト（低液性限界）MLS に分類される。
- ・ 自然含水比は $W_n = 25.0 \sim 50.7$ (平均 ≒ 33.6) % と、沖積粘性土としては概ね一般的～低い値を示す。
- ・ 液性限界は $W_L = 37.1 \sim 44.4$ (平均 ≒ 40.8) % 、塑性限界は $W_p = 23.6 \sim 24.7$ (平均 ≒ 24.2) % を示し、塑性指数は $I_p = 12.4 \sim 20.8$ (平均 ≒ 16.6) となる。

- ・湿潤密度は $\rho_t = 1.90 \sim 1.98$ (平均 $\doteq 1.94$) g/cm^3 、飽和単体は $\rho_{\text{sat}} = 1.90 \sim 1.99$ (平均 $\doteq 1.95$) g/cm^3 と沖積粘性土としてはかなり高い値を示す。
- ・間隙比は $e = 0.68 \sim 0.83$ (平均 $\doteq 0.76$) と沖積粘性土としては概ね一般的～低い値を示す。
- ・土粒子密度は $\rho_s = 2.66 \text{ g/cm}^3$ を示し、土の一般値 $\doteq 2.70$ と比較すると概ね一般的～やや低い値を示す。

(力学特性)

2 試料 N 値 = 3.4～5, 無

- ・一軸強度は $q_u = 40.1 \sim 56.1$ (平均 $\doteq 46.8$) kN/m^2 で、N 値との相関は概ね $q_u \doteq 8.0 \sim 12.0$ (平均 $\doteq 10.0$) $\cdot N$ (kN/m^2) となる。
- ・また、摩擦角 $\phi = 0^\circ$ とすれば粘着力 $C = 1/2 \cdot q_u \doteq 20.1 \sim 28.1$ (平均 $\doteq 23.4$) kN/m^2 となる。
- ・一軸試験時の変形係数は $E_{50} = 2.40 \sim 2.90$ (平均 $\doteq 2.68$) MN/m^2 で、N 値との相関は概ね $E_{50} \doteq 0.5 \sim 0.8$ (平均 $\doteq 0.7$) $\cdot N$ (MN/m^2) と一般的な相関を示す。

(圧密特性)

1 試料 N 値 無

- ・段階载荷による圧密試験結果は、圧縮指数 $C_c = 0.206$ 、圧密降伏応力 $P_c = 160.7 \text{ kN/m}^2$ であり、後の有効上載圧と降伏応力関係図に示したように、現在作用する応力に対して $\Delta P \doteq \text{kN/m}^2$ までは理論上圧密沈下は発生しない。
- ・段階载荷による圧密試験結果は、圧縮指数 $C_c = 0.664$ 、圧密降伏応力 $P_c = 409.5 \text{ kN/m}^2$ であり、図 5-1-5 の有効上載圧と降伏応力関係図に示したように、現在作用する応力に対して $\Delta P \doteq 122.8 \text{ kN/m}^2$ までは理論上圧密沈下は発生しない。
- ・また、過圧密比は $\text{OCR} = 4.2$ となり「過圧密地盤」と評価される。

③砂質土層【As】

4 試料 N 値 = 7～15

(物理特性)

- ・粒度組成は礫分 = 7.5～59.6 (平均 $\doteq 24.3$) %、砂分 = 31.9～59.7 (平均 $\doteq 48.4$) %、シルト分 = 8.5～25.3 (平均 $\doteq 19.9$) %、粘土分 = 7.5～11.2 (平均 $\doteq 9.9$) % を示し、細粒分含有率は $F_c = 8.5 \sim 34.7$ (平均 $\doteq 27.3$) % となる。
- ・日本統一土質分類では細粒分まじり砂質礫 GS-F～細粒分質礫質砂 SFG～礫まじり細粒分質砂 SF-G に分類される。
- ・自然含水比は $W_n = 12.6 \sim 34.6$ (平均 $\doteq 22.4$) % と砂・砂質土としては概ね一般的～やや高い値を示す。

- ・液性，塑性限界は実施した 2 試料いずれも測定不能 (NP) となる。
- ・土粒子密度は $\rho_s = 2.66 \sim 2.67 \text{ g/cm}^3$ で、土の一般値 ≈ 2.70 と比較すると概ね一般的～若干低い値を示す。

④礫質土層【Ag】 2 試料 N 値 = 9～25

(物理特性)

- ・粒度組成は礫分 = 6.8～35.0 (平均 ≈ 20.9) %，砂分 = 30.1～52.5 (平均 ≈ 41.3) %，シルト分 = 10.4～41.2 (平均 ≈ 25.8) %，粘土分 = 2.1～21.9 (平均 ≈ 12.0) % を示し、細粒分含有率は $F_c = 12.5 \sim 63.1$ (平均 ≈ 37.8) % となる。
- ・日本統一土質分類では礫まじり砂質シルト MS-G～細粒分まじり礫質砂 SG-F に分類される。
- ・自然含水比は $W_n = 14.7 \sim 30.6$ (平均 ≈ 22.6) % で、礫質土としては概ね一般的～高い値を示す。
- ・土粒子密度は $\rho_s = 2.66 \sim 2.67$ (平均 ≈ 2.66) g/cm^3 で、土の一般値 ≈ 2.70 と比較すると概ね一般的～若干低い値を示す。

○第四紀更新世・洪積層

⑤第 1 粘性土層【Dm1】 2 試料 N 値 = 5～9

(物理特性)

- ・粒度組成は礫分 = 3.7～19.2 (平均 ≈ 11.5) %，砂分 = 24.2～47.7 (平均 ≈ 36.0) %，シルト分 = 22.2～41.9 (平均 ≈ 32.1) %，粘土分 = 10.9～30.2 (平均 ≈ 20.6) % を示し、細粒分含有率は $F_c = 33.1 \sim 72.1$ (平均 ≈ 52.6) % となる。
- ・日本統一土質分類では細粒分質礫質砂 SFG～砂質粘土 (低液性限界) CLS に分類される。
- ・自然含水比は $W_n = 21.3 \sim 28.4$ (平均 ≈ 24.9) % と、洪積粘性土としては概ね一般的～やや低い値を示す。
- ・1 試料で実施した液性限界は $W_L = 40.5$ %、塑性限界は $W_p = 22.8$ %、塑性指数は $I_p = 17.7$ となる。
- ・湿潤密度は $\rho_t = 1.94 \text{ g/cm}^3$ 、飽和単体は $\rho_{sat} = 1.94 \text{ g/cm}^3$ と、粘性土としては高い値を示す。
- ・間隙比は $e = 0.76$ と概ね一般的な値を示す。
- ・土粒子密度は $\rho_s = 2.66 \sim 2.67 \text{ g/cm}^3$ を示し、土の一般値 ≈ 2.70 と比較すると概ね一般的～若干低い値を示す。

(力学特性)

1 試料 N 値=5.5~9

- ・一軸強度は $q_u = 140.7 \sim 148.5$ (平均 $\doteq 144.6$) kN/m^2 で、N 値との相関は概ね $q_u \doteq 35.2 \sim 37.1$ (平均 $\doteq 36.2$) $\cdot N$ (kN/m^2) となる。
- ・また、摩擦角 $\phi = 0^\circ$ とすれば粘着力 $C = 1/2 \cdot q_u \doteq 70.4 \sim 74.3$ (平均 $\doteq 72.3$) kN/m^2 となる。
- ・一軸強度は $q_u = 119.1 \sim 129.2$ (平均 $\doteq 124.2$) kN/m^2 で、N 値との相関は概ね $q_u \doteq 13.2 \sim 23.7$ (平均 $\doteq 18.3$) $\cdot N$ (kN/m^2) となる。
- ・また、摩擦角 $\phi = 0^\circ$ とすれば粘着力 $C = 1/2 \cdot q_u \doteq 59.6 \sim 64.6$ (平均 $\doteq 62.1$) kN/m^2 となる。
- ・一軸試験時の変形係数は $E_{50} = 2.90 \sim 3.00$ (平均 $\doteq 2.95$) MN/m^2 で、N 値との相関は概ね $E_{50} \doteq 0.3 \sim 0.6$ (平均 $\doteq 0.4$) $\cdot N$ (MN/m^2) となる。

(圧密特性)

1 試料 N 値=5.5~9

- ・段階载荷による圧密試験結果は、圧縮指数 $C_c = 0.269$, 圧密降伏応力 $P_c = 254.4$ kN/m^2 であり、図 5-1-4 の有効上載圧と降伏応力関係図に示したように、現在作用する応力に対して $\Delta P \doteq 113.6$ kN/m^2 までは理論上圧密沈下は発生しない。
- ・また、過圧密比は $OCR = 1.8$ となり「軽い圧密地盤」と評価される。

⑥第1砂質土層【Ds1】

2 試料 N 値=8~11

(物理特性)

- ・粒度組成は礫分=3.3~28.7 (平均 $\doteq 16.0$) % , 砂分=34.3~38.6 (平均 $\doteq 36.5$) % , シルト分=21.0~41.8 (平均 $\doteq 31.4$) % , 粘土分=11.7~20.6 (平均 $\doteq 16.2$) % を示し、細粒分含有率は $F_c = 32.7 \sim 62.4$ (平均 $\doteq 47.6$) % となる。
- ・日本統一土質分類では細粒分質礫質砂 SFG~砂質シルト MS に分類される。
- ・自然含水比は $W_n = 24.3 \sim 34.3$ (平均 $\doteq 29.3$) % で、砂・砂質土としては概ね一般的~やや高い値を示す。
- ・土粒子密度は $\rho_s = 2.66 \sim 2.67$ g/cm^3 で、土の一般値 $\doteq 2.70$ と比較すると概ね一般的~若干低い値を示す。

⑦第1礫質土層【Dg1】

1 試料 N 値=29

(物理特性)

- ・粒度組成は礫分=40.2 % , 砂分=45.4 % , シルト分=11.8 % , 粘土分=2.6 % を示し、細粒分含有率は $F_c = 14.4$ % となる。

- ・日本統一土質分類では細粒分まじり礫質砂 **SG-F** に分類される。
- ・自然含水比は $W_n = 13.7\%$ で、概ね一般的な値を示す。
- ・土粒子密度は $\rho_s = 2.67 \text{ g/cm}^3$ で、土の一般値 ≈ 2.70 と比較すると概ね一般的～若干低い値を示す。

⑧第2粘性土層【Dm2】 3 試料 N 値 = 12～20

(物理特性)

- ・粒度組成は礫分 = 0.0～7.6 (平均 ≈ 3.8) %，砂分 = 10.3～51.4 (平均 ≈ 36.2) %，シルト分 = 30.7～59.2 (平均 ≈ 40.9) %，粘土分 = 10.3～30.5 (平均 ≈ 19.1) % を示し、細粒分含有率は $F_c = 41.0 \sim 89.7$ (平均 ≈ 60.0) % となる。
- ・日本統一土質分類では細粒分質砂 **SF**～砂まじり粘土 (低液性限界) **CL-S**～礫まじり細粒分質砂 **SF-G** に分類される。
- ・自然含水比は $W_n = 24.5 \sim 33.7$ (平均 ≈ 27.8) % と、洪積粘性土としては概ね一般的～やや低い値を示す。
- ・液性限界は $W_L = 44.5\%$ 、塑性限界は $W_p = 24.9\%$ を示し、塑性指数は $I_p = 19.6$ となる。
- ・湿潤密度は $\rho_t = 1.87 \text{ g/cm}^3$ 、飽和単体は $\rho_{sat} = 1.87 \text{ g/cm}^3$ と、洪積粘性土としては概ね一般的～やや高い値を示す。
- ・間隙比は $e = 0.90$ を示し、洪積粘性土としては概ね一般的な値を示す。
- ・土粒子密度は $\rho_s = 2.66 \text{ g/cm}^3$ を示し、土の一般値 ≈ 2.70 と比較すると概ね一般的～若干低い値を示す。

(力学特性)

1 試料 N 値 = 20

- ・一軸強度は $q_u = 181.2 \sim 191.5$ (平均 ≈ 186.4) kN/m^2 で、N 値との相関は概ね $q_u \approx 9.1 \sim 9.6$ (平均 ≈ 9.4) $\cdot N$ (kN/m^2) となる。
- ・また、摩擦角 $\phi = 0^\circ$ とすれば粘着力 $C = 1/2 \cdot q_u \approx 90.6 \sim 95.8$ (平均 ≈ 93.2) kN/m^2 となる。
- ・一軸試験時の変形係数は $E_{50} = 4.90 \sim 5.50$ (平均 ≈ 5.20) MN/m^2 で、N 値との相関は概ね $E_{50} \approx 0.2 \sim 0.3$ (平均 ≈ 0.3) $\cdot N$ (MN/m^2) となる。

(圧密特性)

1 試料 N 値 = 20

- ・段階載荷による圧密試験結果は、圧縮指数 $C_c = 0.352$ ，圧密降伏応力 $P_c = 410.1 \text{ kN/m}^2$ であり、図 5-1-4 の有効上載圧と降伏応力関係図に示したように、現在作用す

る応力に対して $\Delta P \approx 171.0 \text{ kN/m}^2$ までは理論上圧密沈下は発生しない。

- ・また、過圧密比は $OCR = 1.7$ となり「軽い圧密地盤」と評価される。

⑨第2砂質土層【Ds2】

2 試料 N 値 = 17~21

(物理特性)

- ・粒度組成は礫分 = 1.4~18.2 (平均 ≈ 9.8) % , 砂分 = 34.1~50.7 (平均 ≈ 42.4) % , シルト分 = 20.2~48.2 (平均 ≈ 34.2) % , 粘土分 = 10.9~16.3 (平均 ≈ 13.6) % を示し、細粒分含有率は $F_c = 31.1 \sim 64.5$ (平均 ≈ 47.8) % となる。
- ・日本統一土質分類では砂質シルト MS~細粒分質礫質砂 SFG に分類される。
- ・自然含水比は $W_n = 18.9 \sim 24.4$ (平均 ≈ 21.6) % で、砂・砂質土としては概ね一般的~やや高い値を示す。
- ・土粒子密度は $\rho_s = 2.66 \sim 2.67 \text{ g/cm}^3$ で、土の一般値 ≈ 2.70 と比較すると概ね一般的~若干低い値を示す。

⑩第2礫質土層【Dg2】

1 試料 N 値 = 57

(物理特性)

- ・粒度組成は礫分 = 33.2 % , 砂分 = 55.2 % , シルト分 = 10.1 % , 粘土分 = 1.5 % を示し、細粒分含有率は $F_c = 11.6$ % となる。
- ・日本統一土質分類では細粒分まじり礫質砂 SG-F に分類される。
- ・自然含水比は $W_n = 12.7$ % と礫質土としては概ね一般的~やや高い値を示す。
- ・液性, 塑性限界は測定不能 (NP) となる。
- ・土粒子密度は $\rho_s = 2.67 \text{ g/cm}^3$ で、土の一般値 ≈ 2.70 と比較すると概ね一般的~若干低い値を示す。

表 6-1-1 沖積層の土質試験結果一覧表

地点名	No.1			No.2			No.3			No.1			No.2			No.3			No.1	No.2
	P2	P1	T-2	D-1	P7	P8	P9	D-1	P5	P6	P7	P3	P10	P5	P6	P7	P3	P10	P8	
試料番号 (深さ m)	2.15~2.46	1.15~1.45	1.15~1.45	4.60~5.20	7.15~7.45	8.15~8.50	9.15~9.45	2.50~3.30	5.15~5.35	6.15~6.45	7.15~7.45	3.65~3.95	10.15~10.45	5.15~5.35	6.15~6.45	7.15~7.45	3.65~3.95	10.15~10.45	8.15~8.45	
湿潤密度 ρ_t g/cm ³				1.901				1.979												
乾潤密度 ρ_d g/cm ³				1.451				1.583												
土粒子密度 ρ_s g/cm ³	2.669	2.667	2.666	2.657	2.662	2.663	2.662	2.660	2.674	2.667	2.664	2.664	2.660	2.674	2.667	2.664	2.664	2.660	2.668	
自然含水比 Wn %	14.21	13.77	18.61	31.04	50.68	34.80	26.48	25.02	12.64	21.01	34.59	21.54	30.59	12.64	21.01	34.59	21.54	30.59	14.67	
空隙比 e				0.832				0.680												
飽和度 Sr %				99.16				97.83												
飽和単体 ρ_{sat} g/cm ³				(1.905)				(1.988)												
石分																				
75mm以下 %																				
2~75mm %	24.3	20.4	20.6	0.4	5.2	0.7	15.9	0.1	59.6	21.4	8.7	7.5	6.8	59.6	21.4	8.7	7.5	6.8	35.0	
75 μ m~2mm %	50.4	53.2	59.4	25.6	45.7	62.3	43.7	29.6	31.9	45.4	56.6	59.7	30.1	31.9	45.4	56.6	59.7	30.1	52.5	
5~75 μ m %	19.1	20.1	16.4	39.9	33.6	30.6	23.1	50.8	8.5	22.3	23.5	25.3	41.2	8.5	22.3	23.5	25.3	41.2	10.4	
5 μ m以下 %	6.2	6.3	3.6	34.1	15.5	6.4	17.3	19.5	0.84	10.9	11.2	7.5	21.9	0.84	10.9	11.2	7.5	21.9	2.1	
最大粒径 mm	19.0	26.5	19.0	4.75	9.5	4.75	9.5	4.75	37.5	19.0	9.5	19.0	9.50	37.5	19.0	9.5	19.0	9.50	27	
均等係数 U _c	66.00	65.92	29.55	-	79.88	12.02	-	-	72.50	116.65	77.52	30.89	51.50	72.50	116.65	77.52	30.89	51.50	29.46	
曲率係数 U _{c'}	1.30	1.63	1.23	-	1.82	1.91	-	-	0.84	1.44	1.77	1.45	1.32	0.84	1.44	1.77	1.45	1.32	1.07	
50% 粒径 D ₅₀ mm	0.4168	0.4059	0.4293	0.0288	0.0795	0.1126	0.1436	0.0480	3.9430	0.2464	0.1870	0.1816	0.0334	3.9430	0.2464	0.1870	0.1816	0.0334	0.8963	
10% 粒径 D ₁₀ mm	0.1122	0.1078	0.0249	-	0.0017	0.0119	-	-	0.1023	0.0043	0.0040	0.0089	0.0012	0.1023	0.0043	0.0040	0.0089	0.0012	0.0521	
液性限界 WL %	NP	NP	NP	44.4				37.1	NP			NP		NP			NP			
塑性限界 Wp %				23.6				24.7												
塑性指数 Ip	-	-	-	20.8				12.4												
コンソリデーション指数 Ic				0.64				0.97												
液性指数 IL				0.36				0.03												
分類	細粒分質礫質砂	細粒分質礫質砂	細粒分質礫質砂	砂質粘土(低液性限界)	細粒分質砂	細粒分質砂	細粒分質礫質砂	砂質シルト(低液性限界)	細粒分まじり砂質礫	細粒分質礫質砂	細粒分質砂	細粒分質砂	細粒分まじり砂質シルト	細粒分まじり砂質礫	細粒分質礫質砂	細粒分質砂	細粒分質砂	細粒分まじり砂質シルト	細粒分まじり礫質砂	SG-F
分記号	SFG	SFG	SFG	CLS	SF-G	SF	SFG	CLS	GS-F	SFG	SF-G	SF-G	MS-G	GS-F	SFG	SF-G	SF-G	MS-G	SG-F	
試験方法								段層管												
圧縮係数 C _c				0.206				0.206												
圧密降伏応力 P _c kN/m ²				160.7				160.7												
圧縮				40.1				49.6												
変形係数 E ₅₀ MN/m ²				2.4				2.6												
試験条件 1				41.2				56.1												
全応力 C kN/m ²				2.8				2.9												
試験条件 2																				
有効応力 C' kN/m ²																				
φ 度																				
N 値	7	10	8	3.4~5	3	5.1	2	-	15	13	10	7	9	15	13	10	7	9	25	
構成土質	礫粘土混り砂	シルト混り砂	シルト混り砂	粘土	粘土質砂	シルト混り砂	粘土質砂	粘土	礫混り砂	礫混りシルト質砂	礫混り粘土質砂	シルト質砂	シルト質砂	礫混り砂	礫混りシルト質砂	礫混り粘土質砂	シルト質砂	シルト質砂	礫混り砂	Ag
地層区分	B	B	B	Am	Am	Am	Am	Am	As	As	As	As	Ag	As	As	As	As	Ag	Ag	

表 6-1-2 沈積層の土質試験結果一覧表

地点名	No.1		No.2		No.3		No.2		No.1		No.2		No.3		No.2		No.3		No.2		
	PII 11.15~11.45	D-2 12.50~13.10	P9 9.15~9.45	F6 6.15~6.45	P12 12.15~12.45	P17 17.15~17.45	D-3 22.50~23.10	P16 16.15~16.45	P15 15.15~15.45	P16 16.15~16.45	P17 17.15~17.45	D-3 22.50~23.10	P16 16.15~16.45	P15 15.15~15.45	P16 16.15~16.45	P17 17.15~17.45	No.2	No.3	No.2	No.3	
試料番号 (深さ m)																					
湿潤密度 ρ_t g/cm ³	1.936																				
乾燥密度 ρ_d g/cm ³	1.507																				
土粒子密度 ρ_s g/cm ³	2.658		2.667	2.661	2.671		2.663	2.660							2.666					2.667	
自然含水比 Wn %	28.43		24.33	34.25	13.70		24.45	24.41							18.9					12.7	
間隙比 e	0.763																				
飽和度 Sr %	98.98																				
飽和単位 ρ_{sat} g/cm ³	(1.940)																				
石分																					
75mm以下 %																					
2~75mm %	19.2	3.7	28.7	3.3	40.2	3.8	7.6	1.4							18.2					33.2	
75 μ m~2mm %	47.7	24.2	38.6	34.3	45.4	46.8	51.4	34.1							50.7					55.2	
5~75 μ m %	22.2	41.9	21.0	41.8	11.8	32.8	30.7	48.2							20.2					10.1	
5 μ m以下 %	10.9	30.2	11.7	20.6	2.6	16.6	10.3	16.3							10.9					1.5	
最大粒径 mm	19.00	9.5	26.5	9.5	26.5	19.0	9.5	9.5							9.5					19.0	
均等係数 Uc	87.74	-	135.09	47.92	51.94	98.83	47.69	29.50							115.83					23.79	
曲率係数 U _{c'}	2.12	-	2.19	1.52	0.78	2.87	1.14	1.73							2.34					1.06	
50 % 粒径 D ₅₀ mm	0.2075	0.0304	0.2264	0.0314	1.0070	0.0777	0.1334	0.0353							0.2545					0.8410	
10 % 粒径 D ₁₀ mm	0.0043	-	0.0034	0.0013	0.0392	0.0012	0.0361	0.0020							0.0041					0.0599	
液性限界 WL %		40.5																		NP	
塑性限界 Wp %		22.8																		-	
塑性指数 Ip		17.7																			
コンソメーション指数 Ic		0.68																			
液性指数 IL		0.32																			
分類名	細粒分質繊維質砂	砂質粘土(低液性限界)	細粒分質繊維質砂	砂質シルト	細粒分質繊維質砂	細粒分質砂	細粒分質繊維質砂	砂質シルト	砂質シルト	細粒分質繊維質砂	砂質シルト	粘土質シルト(低液性限界)	粘土質シルト	砂質シルト	細粒分質繊維質砂	細粒分質繊維質砂					
分類記号	SFG	CLS	SFG	MS	SG-F	SF	SFG	MS	MS	SF	SFG	CL-F	MS	MS	SFG						
試験方法		段階載荷																			
圧縮指数 Cc		0.269																			
圧密降伏応力 Pe kN/m ²		254.4																			
圧縮	一軸圧縮強さ qu kN/m ²	119.1	129.2																		
変形係数 E ₅₀ MN/m ²		2.9	3.0																		
せん断	試験条件 1																				
	全応力 C kN/m ²																				
	φ 度																				
断面	試験条件 2																				
	有効応力 C' kN/m ²																				
	φ' 度																				
	N 値																				
	構成土質																				
	地層区分																				
		5	5.5~9	11	8	29	12	20	20	12	20	20	18	17	21	57					
		Dm1	Dm1	Ds1	Ds1	Dg1	Dm2	Ds2	Ds2	57											
		粘土質砂	砂混り粘土	粘土質砂	シルト質砂	繊維質砂	シルト質砂	シルト質砂	シルト質砂	シルト質砂	砂質シルト	粘土質砂	シルト質砂	シルト質砂	シルト繊維質砂	繊維質砂					
		Dm1	Dm1	Ds1	Ds1	Dg1	Dm2	Ds2	Ds2	Dg2											

表 6-1-3 沖積層の地層別集計結果一覧表

時代 地層区分 集計項目	現世			第四紀完新世(沖積層)				
	盛土層(B)		粘性土層(Am)		砂質土層(As)		礫質土層(Ag)	
	範囲	平均 偏差	範囲	n=5 平均 偏差	範囲	n=4 平均 偏差	範囲	n=2 平均 偏差
一般	湿润密度 ρ_t g/cm^3	2.666 ~ 2.668	2.667 0.002	1.901 ~ 1.979	1.940 0.055			
	乾燥密度 ρ_d g/cm^3	13.8 ~ 18.6	15.5 2.7	1.451 ~ 1.583	1.517 0.094	2.664 ~ 2.674	2.667 0.005	2.660 ~ 2.668
	土粒子密度 ρ_s g/cm^3			2.657 ~ 2.663	2.661 0.002			
	自然含水比 W_n %			25.0 ~ 50.7	33.6 10.3	12.6 ~ 34.6	22.4 9.1	14.7 ~ 30.6
	間隙比 e			0.680 ~ 0.832	0.756 0.107			
	飽和度 S_r %			97.8 ~ 99.2	98.5 0.9			
	飽和単体 ρ_{sat} g/cm^3			1.905 ~ 1.988	1.946 0.059			
	石分 75mm以上%							
	礫分 ^{a1} 2~75mm%	20.4 ~ 24.3	21.8 2.2	0.1 ~ 15.9	4.5 6.7	7.5 ~ 59.6	24.3 24.4	6.8 ~ 35.0
	砂分 ^{a1} 75 μ m~2mm%	50.4 ~ 59.4	54.3 4.6	25.6 ~ 62.3	41.4 14.6	31.9 ~ 59.7	48.4 12.6	30.1 ~ 52.5
粒	シルト分 ^{a1} 5~75 μ m%	16.4 ~ 20.1	18.5 1.9	23.1 ~ 50.8	35.6 10.4	8.5 ~ 25.3	19.9 7.7	10.4 ~ 41.2
	粘土分 ^{a1} 5 μ m未満%	3.6 ~ 6.3	5.4 1.5	6.4 ~ 34.1	18.6 10.0	7.5 ~ 11.2	9.9 2.1	2.1 ~ 21.9
	最大粒径 mm	19.00 ~ 26.50	21.50 4.33	4.75 ~ 9.50	6.65 2.60	9.50 ~ 37.50	21.25 11.72	9.50 ~ 26.50
	均等係数 U_c	29.6 ~ 66.0	53.8 21.0	12.0 ~ 79.9	46.0 48.0	30.9 ~ 116.7	74.4 35.1	29.5 ~ 51.5
	曲率係数 U_c'	1.23 ~ 1.63	1.39 0.2	1.82 ~ 1.91	1.87 0.1	0.8 ~ 1.8	1.4 0.4	1.07 ~ 1.32
	50% 粒径 D_{50} mm	0.410 ~ 0.429	0.419 0.010	0.029 ~ 0.144	0.083 0.047	0.182 ~ 3.943	1.140 1.869	0.033 ~ 0.896
	10% 粒径 D_{10} mm	0.025 ~ 0.112	0.082 0.049	0.002 ~ 0.012	0.007 0.007	0.004 ~ 0.102	0.030 0.048	0.001 ~ 0.052
	液性限界 WL %	NP		37.1 ~ 44.4	40.8 5.2	NP		
	塑性限界 Wp %			23.6 ~ 24.7	24.2 0.8			
	塑性指数 Ip			12.4 ~ 20.8	16.6 5.9			
分類	コンソリデーション指数 Ic			0.64 ~ 0.97	0.81 0.23			
	液性指数 IL			0.03 ~ 0.36	0.20 0.23			
	分類名	細粒分質礫質砂SIG		砂質粘土(低液性限界)CLIS-礫土の類似 分質砂(SI-C)~細粒分質砂(SI-F)~細粒分質礫 質砂(SIG-C)~砂質シルト(低液性限界)MLS		細粒分まじり砂質礫SIG-F~細粒分質礫質砂 SIG-C~細粒分質砂SIG-F		礫まじり砂質シルトANS-C~細粒分まじり礫質 砂SIG-F
	試験方法			環状液性				
	圧縮指数 C_c			0.206				
	圧密降伏応力 P_c KN/m^2			160.7				
	一軸圧縮強さ q_u KN/m^2			40.1 ~ 56.1	46.8 7.5			
	変形係数 E_{50} MN/m^2			2.4 ~ 2.9	2.7 0.2			
	試験条件 1							
	せん断	全応力 ϕ 度						
試験条件 2								
C' KN/m^2								
有効応力 ϕ' 度								
N 値		7 ~ 10	8.3 1.6	2 ~ 5	3.7 1.3	7 ~ 15	11.3 3.5	9 ~ 25

表 6-1-4 洪積層の地層別集計結果一覧表

時代 地層区分 集計項目	第四紀更新世(洪積層)																								
	第1粘性土層(Dm1)			第1砂質土層(Ds1)			第1礫質土層(Dr1)			第2粘性土層(Dm2)			第2砂質土層(Ds2)			第2礫質土層(Dr2)									
	範囲	n=2	平均	偏差	範囲	n=2	平均	偏差	範囲	n=1	平均	偏差	範囲	n=3	平均	偏差	範囲	n=2	平均	偏差	範囲	n=1	平均	偏差	
湿潤密度 ρ_t g/cm ³	1.936												1.868												
乾燥密度 ρ_d g/cm ³	1.507												1.397												
土粒子密度 ρ_s g/cm ³	2.658	~ 2.667	2.663	0.006	2.661	~ 2.667	2.664	0.004	2.671				2.659	~ 2.663	2.661	0.002	2.660	~ 2.666	2.663	0.004				2.667	
自然含水比 Wn %	21.3	~ 28.4	24.9	5.0	24.3	~ 34.3	29.3	7.0	13.7				24.5	~ 33.7	27.8	5.2	18.9	~ 24.4	21.6	3.9				12.7	
間隙比 e	0.763												0.904												
飽和度 Sr %	99.0												99.3												
飽和単体 ρ_{sat} g/cm ³	1.940												1.871												
石分	75mm $\geq$ L %	3.7	~ 19.2	11.5	11.0	3.3	~ 28.7	16.0	18.0	40.2							0.0	~ 7.6	3.8	3.8				33.2	
砂分 ¹⁾	2~75mm %	24.2	~ 47.7	36.0	16.6	34.3	~ 38.6	36.5	3.0	45.4				10.3	~ 51.4	36.2	22.5	34.1	~ 50.7	42.4	11.7		55.2		
シルト分 ¹⁾	75 μ m~2mm %	22.2	~ 41.9	32.1	13.9	21.0	~ 41.8	31.4	14.7	11.8				30.7	~ 59.2	40.9	15.9	20.2	~ 48.2	34.2	19.8		10.1		
粘土分 ¹⁾	5 μ m $\geq$ 粘 %	10.9	~ 30.2	20.6	13.6	11.7	~ 20.6	16.2	6.3	2.6				10.3	~ 30.5	19.1	10.3	10.9	~ 16.3	13.6	3.8		1.5		
最大粒径 mm		9.50	~ 19.00	14.25	6.72	9.50	~ 26.50	18.00	12.02	26.50				2.0	~ 19.00	10.167	8.520	9.5					19.0		
均等係数 Uc		87.7				47.9	~ 135.1	91.5	61.6	51.9				47.7	~ 98.8	73.3	36.2	29.5	~ 115.8	72.7	61.0		23.8		
曲率係数 Uc'		2.12				1.52	~ 2.19	1.86	0.5	0.78				1.14	~ 2.87	2.01	1.2	1.73	~ 2.34	2.04	0.4		1.06		
50 % 粒径 D ₅₀ mm		0.030	~ 0.208	0.119	0.125	0.031	~ 0.226	0.129	0.138	1.007				0.016	~ 0.133	0.076	0.059	0.035	~ 0.255	0.145	0.155		0.841		
10 % 粒径 D ₁₀ mm		0.004				0.001	~ 0.003	0.002	0.001	0.039				0.001	~ 0.036	0.014	0.019	0.002	~ 0.004	0.003	0.001		0.060		
液性限界 WL %		40.5												44.5											
塑性限界 Wp %		22.8												24.9											
塑性指数 Ip		17.7												19.6											
コンソリダート指数 Ic		0.88												0.55											
液性指数 IL		0.32												0.45											
分類名		細粒分質礫質砂FG~砂質粘土(低液性限) 別)CLS																							
分類記号		細粒分質礫質砂SFG~砂質シルトMS																							
試験方法		段階載荷																							
圧縮指数 Cc		0.269												0.352											
圧密降伏応力 Pc kN/m ²		254.4												410.1											
圧縮係数 α_v kN/m ²		119.1	~ 129.2	124.2	7.1									181.2	~ 191.5	186.4	7.3								
変形係数 E ₅₀ MN/m ²		2.90	~ 3.00	2.95	0.07									4.90	~ 5.50	5.20	0.42								
試験条件 1																									
全応力 C kN/m ²																									
有効応力 ϕ' 度																									
試験条件 2																									
有効応力 C' kN/m ²																									
ϕ' 度																									
N 値		5	~ 9	6.5	2.2	8	~ 11	9.5	2.1	29				12	~ 20	16.7	4.2	17	~ 21	19.0	2.8		57

図 6-1-2 各層の粒径加積曲線と粒度組成

図 6-1-3 各層の粒度組成

No. 1 地点
 降伏応力 P_c (kN/m²)
 有効土被り圧 $\sigma v'$

有効土被り圧計算書

深度 GL-m	標高 H±m	有効単体 γ kN/m ³	有効土被り圧 $\sigma v'$ kN/m ²	圧密降伏応力 P_c kN/m ²	過圧密比 OCR
1.82	-0.07	20.0	36.40	※計算水位	
3.80	-2.05	10.0	56.20		
9.60	-7.85	9.0	108.40		
10.80	-9.05	11.0	121.60		
12.00	-10.25	10.0	133.60		
12.80	-11.05	9.0	140.80	254.4	1.8
15.55	-13.80	9.0	165.55		
16.60	-14.85	11.0	177.10		
17.55	-15.80	10.0	186.60		
18.45	-16.70	11.0	196.50		
19.05	-17.30	9.0	201.90		
20.80	-19.05	11.0	221.15		
22.80	-21.05	9.0	239.15	410.1	1.7
23.10	-21.35	9.0	241.85		
24.00	-22.25	11.0	251.75		
25.80	-24.05	10.0	269.75		
27.50	-25.75	9.0	285.05		
28.50	-26.75	11.0	296.05		

図 6-1-4 地中有効応力と圧密降伏応力の関係 (No.1)

No. 3 地点
 降伏応力 P_c (kN/m^2)
 有効土被り圧 σ_v'

有効土被り圧計算書

深度 GL-m	標高 H±m	有効単体 γ kN/m^3	有効土被り圧 σ_v' kN/m^2	圧密降伏応力 P_c kN/m^2	過圧密比 OCR
1.82	-0.07	20.0	36.40	※計算水位	
3.80	-2.05	10.0	56.20		
9.60	-7.85	9.0	108.40		
10.80	-9.05	11.0	121.60		
12.00	-10.25	10.0	133.60		
12.80	-11.05	9.0	140.80	254.4	1.8
15.55	-13.80	9.0	165.55		
16.60	-14.85	11.0	177.10		
17.55	-15.80	10.0	186.60		
18.45	-16.70	11.0	196.50		
19.05	-17.30	9.0	201.90		
20.80	-19.05	11.0	221.15		
22.80	-21.05	9.0	239.15	410.1	1.7
23.10	-21.35	9.0	241.85		
24.00	-22.25	11.0	251.75		
25.80	-24.05	10.0	269.75		
27.50	-25.75	9.0	285.05		
28.50	-26.75	11.0	296.05		

図 6-1-5 地中有効応力と圧密降伏応力の関係 (No.3)

図 6-1-6 圧密圧力～間隙比 ($e - \log P$ 曲線)

図 6-1-7 平均圧密圧力～体積圧縮係数 ($M_v - P$ 曲線)

图 6-1-8 平均压密压力~压密系数 (Cv-P 曲线)

< 参考資料 >

表 6-2-1 我が国における土の密度のおおよその範囲

物性項目	沖積層		洪積層 粘性土	関東 ローム	高有機質土
	粘性土	砂質土			
湿潤密度 ρ_t (g/cm ³)	1.2~1.8	1.6~2.0	1.6~2.0	1.2~1.5	0.8~1.3
乾燥密度 ρ_d (g/cm ³)	0.5~1.4	1.2~1.8	1.1~1.6	0.6~0.7	0.1~0.6
含水比 w (%)	30~150	10~30	20~40	80~180	80~1200

土粒子密度 ρ_s (g/cm ³)	火山灰質粘性土	2.70~2.80
	砂礫・砂・砂質土	2.65~2.75
	粘土・粘性土	2.60~2.70
	有機質粘土	2.30~2.65
	泥 炭	2.30 以下

出展：地盤工学会「地盤材料試験の方法と解説 二分冊の1」に一部加筆

表 6-2-2 粘土のコンシステンシー、N 値との関係 (Terzaghi による)

コンシステンシー	非常に 軟らかい	軟らかい	中ぐらい	硬 い	非常に 硬 い	固結した
N	2以下	2~4	4~8	8~15	15~30	30以上
C (kN/m ²)	13以下	13~25	25~50	50~100	100~200	200以上

(土質試験の方法と解説 地盤工学会)

図 6-2-1 土の状態図

注：含有率は土質材料に対する質量百分率

大分類		中分類	小分類		
土質材料区分	土質区分	観察・塑性図上の分類	観察・液性限界等に基づく分類		
細粒土 Fm 細粒分 ≥ 50%	粘性土 {Cs}	シルト {M}	W _L < 50%	シルト (低液性限界)	{ML}
			W _L ≥ 50%	シルト (高液性限界)	{MH}
		粘土 {C}	W _L < 50%	粘土 (低液性限界)	{CL}
			W _L ≥ 50%	粘土 (高液性限界)	{CH}
			有機質土 {O}	有機質土 {O}	有機質粘土 (低液性限界)
	有機質, 暗色で有機臭あり	W _L < 50%	有機質粘土 (高液性限界)	{OH}	
		W _L ≥ 50%	有機質火山灰質土 (低液性限界)	{OV}	
	火山灰質粘土 {V}	火山灰質粘性土 {V}	W _L < 50%	火山灰質粘性土 (低液性限界)	{VL}
			50% ≤ W _L < 80%	火山灰質粘性土 (I型)	{VH ₁ }
			W _L ≥ 80%	火山灰質粘性土 (II型)	{VH ₂ }
高有機質土 Pm - 高有機質土 {Pt}	高有機質土 {Pt}	未分解で繊維質	泥炭	{Pt}	
		分解が進み黒色	黒泥	{Mk}	
人工材料 Am - 人工材料 {A}	人工材料 {A}	廃棄物	廃棄物	{Wa}	
		改良土	改良土	{I}

注:含有率 % は地盤材料に対する質量百分率

地盤材料の工学的分類体系

注:含有率 % は土質材料に対する質量百分率

土質材料の工学的分類体系 (大分類)

		粒 径 (mm)										
		0.005	0.075	0.25	0.85	2	4.75	19	75	300		
粘 土	シルト	細砂	中砂	粗砂	細礫	中礫	粗礫	粗石 (ゴバル)	巨石 (ホルター)			
		砂			礫			石				
細粒分		粗粒分							石分			

地盤材料の粒径区分とその呼び名

名称が著しく長くなる場合の分類記号入り略語による表記例

(地盤工学会)

	副記号付地盤材料の名称	分類記号	分類記号入り略語
礫質土の 小分類	粗石まじり細粒分まじり礫	(G-FR ₂)	
	粗石まじり細粒分砂まじり礫	(G-FR ₂)	○○○○○○○礫 R ₂
	粗石まじり砂まじり細粒分質礫	(GF-SR ₂)	
	粗石まじり粒径幅の広い砂まじり礫	(GW-SR ₂)	
	粗石まじり砂まじり細粒分質礫	(GF-SR ₂)	○○○○○○○礫-SR ₂
	粗石まじり粒径幅の広い砂質礫	(GWS-R ₂)	○○○○○○○礫 S-R ₂
	粗石まじり細粒分まじり砂質礫	(GS-FR ₂)	○○礫-FR ₂
砂質土の 小分類	粗石まじり細粒分まじり砂	(S-FR ₂)	
	粗石まじり細粒分砂まじり砂	(S-FR ₂)	○○○○○○○砂-R ₂
	粗石まじり礫まじり細粒分質砂	(SF-GR ₂)	
	粗石まじり粒径幅の広い礫まじり砂	(SW-GR ₂)	
	粗石まじり礫まじり細粒分質砂	(SF-GR ₂)	○○○○○○○砂-GR ₂
	粗石まじり粒径幅の広い礫質砂	(SWG-R ₂)	○○○○○○○砂 G-R ₂
	粗石まじり細粒分まじり礫質砂	(SG-FR ₂)	○○砂-FR ₂
細粒土の 小分類	砂まじりシルト (低液性限界)	(ML-S)	○○○○シルト L
	砂まじり粘土 (低液性限界)	(CL-S)	○○○○粘土 L
	砂まじり有機質粘土 (低液性限界)	(OL-S)	○○○○有機質粘土 L
	砂まじり火山灰質粘性土 (低液性限界)	(VL-S)	○○○○火山灰質粘性土 L
	礫まじり砂質有機質火山灰土	(OVS-G)	砂質有機質火山灰土-G
	砂礫まじり火山灰質粘性土 (低液性限界)	(OVS-G)	火山灰質粘性土 L-SG
	礫まじり砂質火山灰質粘性土 (低液性限界)	(VLS-G)	砂質火山灰質粘性土 L-G
	砂質火山灰質粘性土 (I型)	(VH ₁ S)	砂質火山灰質粘性土 I
	砂まじり火山灰質粘性土 (I型)	(VH ₁ -S)	火山灰質粘性土 I-S

◇ 12文字目

- [注1] アンダーライン部分の名称を分類記号で表記する。
- [注2] 巨石は省略したが、上記の「粗石(R₂)」を「巨石(R₁)」に置き換えて使用する。
- [注3] 細粒分(F)は「粘性土(Cs)」「有機質土(O)」「火山灰質土(V)」に適宜置き換えて使用する。
- [注4] 細粒土における「(低液性限界)L」は「(高液性限界)H」に、「(I型)」は「(II型)」に適宜置き換えて使用する。
- [注5] 細粒土における「砂まじり(-S)」は適宜「礫まじり(-G)」「砂礫まじり(-SG)」「砂まじり礫質(O G-S)」「礫まじり砂質(O S-G)」「砂質(O S)」「礫(O G)」「砂礫質(O SG)」等々に置き換えて使用する。

7. 考 察

本章では、今回実施した深度 35.5m までの標準貫入試験併用ボーリング、並びに原位置試験や室内土質試験結果を基に、計画される建造物の設計上必要と考えられる以下の項目について、若干の考察と所見を述べる。

- 7. 1 設計用定数の選定
- 7. 2 支持地盤および基礎
- 7. 3 地盤の液状化について

7. 1 設計用定数の選定

調査地において今回実施した、標準貫入試験を併用した機械ボーリング（計 3 箇所）、及び孔内水平載荷試験、室内土質試験の結果は第 3 章で述べたとおりであるが、本項では地盤の工学的性質（設計用定数）について選定する。

各層の地盤定数については、一般に土質試験や原位置試験の結果に基づき選定を行うが、今回の調査では全ての地層・地盤に対して各試験を実施しているわけではなく、力学試験を伴う土質試験はごく一部の地層で湿潤密度、三軸圧縮 UU を実施しているのみであり、未実施の地層については後に示す標準貫入試験 N 値との相関式や土質観察に基づき参考文献資料などを参考に推定したものである。

このようにして求めた各層の設計用土質定数は、次表 7-1-1 に一覧表に示したとおりであるが、今回定数の選定にあたり用いた各項目の参考資料及び換算式は次のとおりである。

・設計 N 値	今回実測 N 値、原則「平均-1/2 偏差」より選定
・湿潤密度 ρ_t	今回試験値、土質観察に基づき参考資料 1 より選定
・一軸強度 q_u	換算式 $q_u = 12.5 \cdot N$ (kN/m ²)
・粘着力 C	換算式 沖積層 $C = 1/2 \cdot q_u = 6 \cdot N$ (kN/m ²) 但し $\phi = 0^\circ$ 洪積層 $C = 1/2 \cdot q_u = 10 \cdot N$ (kN/m ²) 但し $\phi = 0^\circ$
・摩擦角 ϕ	換算式 $\phi = 15 + \sqrt{20 \cdot N}$ 度 但し N 値 ≤ 5 換算式 $\phi = 15 + \sqrt{15 \cdot N}$ 度 但し N 値 > 5
・変形係数 E	換算式 $E = 700 \cdot N$ (kN/m ²) = 0.7 · N (MN/m ²)

(注) N : 設計 N 値

表 7-1-1 設計用定数一覧表 (案)

時代・地層区分	地層記号	代表地質名	層厚 (m)	N値範囲	設計N値	湿潤単体 γ_t (kN/m ³)	粘着力 C (kN/m ²)	摩擦角 ϕ (度)	変形係数 E (kN/m ²)
現世	B	盛土 (礫混り土砂)	1.80~3.80	7~10 (8)	7	20.0	0	25°	*LLT 3,500
		粘性土層	1.50~5.80	2~7 (4)	3	19.0	20	0°	*E ₅₀ 2,500
新世	As	礫混り砂 粘性土質砂	0.95~3.55	6~21 (11)	8	20.0	0	26°	5,600
		礫混り砂 粘性土混り砂礫	1.10~1.45	9~25 (16)	12	21.0	0	28°	8,400
第四紀	上部層	第1粘性土層	2.05~3.55	5~9 (7)	5	19.0	60	0°	*E ₅₀ 2,900
		第1砂質土層	1.20~2.60	5~15 (10)	8	20.0	0	26°	*LLT 3,800
		第1礫質土層	1.05~2.90	26~45 (35)	31	21.0	0	37°	21,700
更新世 (洪積層)	中部層	第2粘性土層	0.40~2.30	7~21 (16)	14	18.5	90	0°	*E ₅₀ 5,000
		第2砂質土層	0.50~2.90	13~47 (25)	19	20.0	0	32°	13,300
		第2礫質土層	0.40~2.65	24~82 (51)	42	21.0	0	40°	29,400
下部層	Dm3	砂混り粘土 シルト質粘土	0.35~1.15	12~23 (17)	15	19.0 *D _{m2} 参考	95	0°	5,300
		第3粘性土層	0.50~2.45	20~34 (25)	23	20.0	0	34°	16,100
		第3礫質土層	0.15~3.85	27~81 (54)	45	21.0	0	41°	31,500

※N値の () 内は平均値、但しN≦300
 ○N値からの換算式 (土砂部)
 $q_u = 12.5 \cdot N$ (kN/m²)
 $C = 1/2 \cdot q_u = 6 \sim 10 \cdot N$ (kN/m²)
 $\phi = 15 + \sqrt{20 \cdot N}$ 度 (N < 5)
 $= 15 + \sqrt{15 \cdot N}$ 度 (N ≧ 5)
 $E = 700 \cdot N$ (kN/m²)

参考資料引用
 実測値より選定
 N値推定値
 経験〜推定値

Av-St	7.0	2.8	5.4	8.5	5.0	6.7	26.1
Av-St/2	7.6	3.6	8.4	12.1	5.8	8.3	30.6
N 値集計	B	Am	As	Ag	Dm1	Ds1	Dg1
n	5	8	5	4	6	6	5
Min	7	2	6	9	5	5	26
Max	10	7	21	25	9	15	45
Ave	8.2	4.4	11.4	15.8	6.6	10.0	35.2
Std	1.2	1.7	6.0	7.3	1.6	3.3	9.1
		12.4	13.1	32.2	13.8	19.8	35.5
		14.2	19.3	41.6	15.4	22.5	44.9
	Dm2	Ds2	Dg2	Dm3	Ds3	Dg3	
	17	7	11	8	6	12	
	7	13	24	12	20	27	
	21	47	82	23	34	81	
	15.9	25.4	50.9	16.9	25.3	54.4	
	3.5	12.3	18.7	3.1	5.5	18.9	

図表7-1-2 各層の実測N値一覧及び集計結果

<定数選定用の参考資料>

参考資料1 単体推定表

参考)設計要領第一集 東日本高速道路株式会社 P1-43

種類		状態	単位体積重量 (kN/m ³)	内部摩擦角 (度)	粘着力 (kN/m ²)	摘要 (統一分類)	
盛土	礫および礫まじり砂	締固めたもの	20	40	0	(GW),(GP)	
	砂	締固めたもの	粒度の良いもの	20	35	0	(SW),(SP)
			粒度の悪いもの	19	30	0	
	砂質土	締固めたもの	19	25	30以下	(SM),(SC)	
	粘性土	〃	18	15	50以下	(ML),(CL) (MH),(CH)	
関東ローム	〃	14	20	10以下	(VH)		
自然地盤	礫	密実なものまたは粒度の良いもの	20	40	0	(GW),(SP)	
		密実でないものまたは粒度の悪いもの	18	35	0		
	礫まじり砂	密実なもの	21	40	0	(GW),(SP)	
		密実でないもの	19	35	0		
	砂	密実なものまたは粒度の良いもの	20	35	0	(SW),(SP)	
		密実でないものまたは粒度の悪いもの	18	30	0		
	砂質土	密実なもの	19	30	30以下	(SM),(SC)	
		密実でないもの	17	25	0		
	粘性土	粘性土	固いもの(指で強く押し多少へこむ)	18	25	50以下	(ML),(CL)
			やや軟いもの(指の中程度の力で貫入)	17	20	30以下	
			軟いもの(指が容易に貫入)	16	15	15以下	
	粘土およびシルト	粘土およびシルト	固いもの(指で強く押し多少へこむ)	17	20	50以下	(CH),(MH) (ML)
			やや軟いもの(指の中程度の力で貫入)	16	15	30以下	
軟いもの(指が容易に貫入)			14	10	15以下		
関東ローム		14	5(ϕ u)	30以下	(VH)		

上表の使用に当たっては、次の点に注意するものとする。

- (a)地下水位以下にある土の単位体積重量は、それぞれの表中の値から10を差引いた値とする。
- (b)単位体積重量の値を決定する場合、次の点に注意すること。
 - (イ)碎石は、礫と同じ値とする。
 - (ロ)トンネルずりや岩塊などは、粒径や間隙により異なるので既往の実績や現場試験により決定する。
 - (ハ)礫混り砂質土や礫混り粘性土は、礫の混合割合及び状態により適宜定める。
- (c)内部摩擦角及び粘着力の値は、圧密非排水セン断に対する概略的な値である。
 - この場合、盛土に対する地下水、湧水などの影響は考慮していない。
- (d)碎石、トンネルずり、岩塊などの内部摩擦角及び粘着力は、礫の値を用いてよい。
- (e)粒度の悪い砂とは、粒径のそろった砂をいう。礫の場合も同様である。
- (f)粘性土、粘土及びシルトの区分でN値の目安は、おおむね次のとおりである。
 - 固いもの(N=8~15)、やや軟いもの(N=4~8)、軟いもの(N=2~4)
- (g)摘要に示す統一分類記号はおおよその目安である。

< 参考資料 2 >

ii) N 値とせん断抵抗角 ϕ N 値と砂のせん断抵抗角 ϕ の関係が数多く提案されているが、 N 値と ϕ を直接相関づけたものと σ'_v の影響を考慮したものに大別される。かつては前者の関係式が広く利用されていたが、近年は σ'_v の影響を考慮した関係式が各種基準に取り上げられるようになった。

1) N 値とせん断抵抗角の関係 測定 N 値と ϕ の関係は、Terzaghi and Peck¹⁾、Meyerhof³⁾、Dunham(ダナム)⁴⁾、大崎ら⁴²⁾などによって提案されており、これらを表-6.2.3および図-6.2.28にまとめた。これらの方法で簡便に ϕ を推定することもできるが、データにばらつきが大きく、 σ'_v の影響が加味されていないことに留意する必要がある。なお、表-6.2.3に示した道路橋示方書(1996年版以前)の関係式は、設計上の配慮からデータの下限値で設定されている。

2) 有効上載圧を考慮した N 値とせん断抵抗角の関係 砂の ϕ は D_r の関数であるが、 D_r と N 値の関係は σ'_v の影響を強く受けている。この点を考慮し、青木⁴⁴⁾、田中⁴⁵⁾、畑中ら⁴⁶⁾および土木研究所⁴⁷⁾が σ'_v の影響を考慮した N 値と ϕ の関係式を提案しており、下記の基準に引用されている。

① 道路橋示方書⁴⁸⁾：土木研究所の提案式を引用

$$\phi = 4.8 \ln \left(\frac{170N}{\sigma'_v + 70} \right) + 21 \quad (N > 5) \quad (6.2.25)$$

② 港湾の施設の技術上の基準⁴⁹⁾：田中の提案式を引用

$$\phi = 25 + 3.2 \sqrt{\frac{100N}{70 + \sigma'_v}} \quad (6.2.26)$$

③ 鉄道構造物等設計標準 基礎構造物・抗土圧構造物⁵⁰⁾：青木の提案式を引用

$$\phi = 1.85 \left(\frac{N}{0.01\sigma'_v + 0.7} \right)^{0.6} + 26 \quad (6.2.27)$$

$$\phi = 0.5N + 24 \quad (\text{地震時の上限値}) \quad (6.2.28)$$

④ 建築基礎構造設計指針⁵¹⁾：畑中らの提案式を引用

$$\phi = \sqrt{20N_1} + 20 \quad (3.5 \leq N_1 \leq 20) \quad (6.2.29)$$

$$\phi = 40 \quad (20 < N_1) \quad (6.2.30)$$

ただし、 $N_1 = \sqrt{\frac{98}{\sigma'_v}} \times N$

ここに、

ϕ ：せん断抵抗角(°)

σ'_v ：有効上載圧(kN/m²)

N 値と ϕ の関係式のうち、実際に乱れの少ない砂質土の試験結果を用いた提案は少ないが、近年では原位置凍結サンプリングを適用した検討が行われている。これらのうち、畑中ら⁴⁶⁾の例を図-6.2.29に示す。道路橋示方書および建築基礎構造設計指針には、これらの成果が採り入れられている。

- ① 道路橋示方書 $\phi = 15 + \sqrt{15N}$ ($N \geq 5$)
- ② 大崎 $\phi = 15 + \sqrt{20N}$
- ③ Peck $\phi = 0.3N + 27$
- ④ Dunham ④-1. $\phi = 15 + \sqrt{12N}$ (粒子丸・粒度一様)
④-2. $\phi = 20 + \sqrt{12N}$ (粒子丸・粒度良, 粒子角・粒度一様)
④-3. $\phi = 25 + \sqrt{12N}$ (粒子角・粒度良)
- ⑤ 国鉄建造物設計標準解説 $\phi = 1.85 \left(\frac{N}{0.01\sigma'_v + 0.7} \right)^{0.6} + 28$
ここに、 σ'_v ：有効上載圧(kN/m²)

図-6.2.28 N 値と砂のせん断抵抗角の関係(地盤工学会⁴³⁾)

表-6.2.3 N 値とせん断抵抗角の関係

N 値 (相対密度)	せん断抵抗角 ϕ (度)				
	Terzaghi Peck	Meyerhof	Dunham	大崎 ^{※1}	道路橋 ^{※2}
0~4 (非常に緩い)	28.5>	30>			
4~10 (緩い)	28.5~30	30~35			
10~30 (中位の)	30~36	35~40			
30~50 (密な)	36~41	40~45			
>50 (非常に密な)	>41	>45			
				$\sqrt{20N} + 15$	$\sqrt{15N} + 15$ ($N \geq 5$)

※1：建築基礎構造設計指針に引用されている。

※2：道路橋示方書1996年版以前で採用されていた。

出展：平成16年6月 地盤調査の方法と解説
社団法人 地盤工学会

(3) 粘性土の N 値とコンシステンシー、一軸圧縮強さ
 コンシステンシーは、粘土の硬軟や流動性の度合いを意味し、「柔らかい (soft)」、「中位の (medium)」、「硬い (stiff)」あるいは「特別に硬い (hard)」などと概念的に表され、土木工学的な地盤の定性的、経験的な評価に古くから用いられてきた。現在においても、土質柱状図や粘土の状態を表現するうえで広く用いられているが、コンシステンシーを判断する尺度が曖昧であることが多い。

Terzaghi and Peck¹⁾は、コンシステンシーの曖昧さに対して N 値によって定量的に評価することを検討し、粘土のコンシステンシーと N 値、一軸圧縮強さ q_u の関係を表-6.2.4および図-6.2.34のように与えた。

上記の関係より、範囲の中央を通る N 値と q_u の関係は $q_u = 12.3N \sim 13.1N \approx 12.5N$ (kN/m²) となり、コンシステンシーとの関係よりも N 値と q_u の関係として利用されることがあるが、Terzaghi and Peck は、 N 値と q_u の対応についてはバラツキが多く密接な関係に乏しいと指摘しており、設計などへの適用は避けることが望ましい。

一方、大崎⁴⁾は東京の地盤について $q_u = 40 + 5N$ (kN/m²) を示した。また、竹中・西垣⁵³⁾、奥村⁵⁴⁾は、Terzaghi and Peck の N 値と q_u の関係が標準貫入試験用サンプラーで採取された乱れた試料の結果であり、過小であることを指摘した。これらの関係を図-6.2.35に示す。竹中・西垣、奥村は $N > 4$ において $q_u = 25N \sim 50N$ (kN/m²) の関係を与えている。

竹中ら⁵⁵⁾は、大阪の洪積粘土についての多くの試験結果から図-6.2.36の関係を示した。図には運輸省(現 国土交通省)で実施された沖積粘土のデータも併記されている⁵⁶⁾。図より、洪積粘土の関係式は概ね $q_u = 33N$ (kN/m²) となる。一方、東京湾周辺地盤の結果は、 $q_u = 20N \sim 100N$ (kN/m²) の範囲に分布し、海性粘土では $q_u = 50N$ (kN/m²) に近い値を示すことが報告されている⁵⁷⁾。

表-6.2.4 N 値と粘土のコンシステンシー、一軸圧縮強さの関係 (Terzaghi and Peck¹⁾)

N 値	q_u (kN/m ²)	コンシステンシー
0~2	0.0~24.5	非常に柔らかい
2~4	24.5~49.1	柔らかい
4~8	49.1~98.1	中位の
8~15	98.1~196.2	硬い
15~30	196.2~392.4	非常に硬い
30~	392.4~	固結した

図-6.2.35 q_u , $\sigma_1 - \sigma_3$ 値と N 値の関係 (奥村⁵⁴⁾に加筆修正)

(4) N 値と変形係数 吉中⁵⁸⁾は、 N 値と孔内水平載荷試験から求めた変形係数 E_p の関係を図-6.2.37に整理し、土質を問わず $E_p = 678N^{0.9985} \approx 700N$ (kN/m²) が成り立つことを示した。また、平板載荷試験から求めた地盤の変形係数 E_s は、 E_p の3~4倍となる。図-6.2.38は、砂質地盤上の実物大フーチングおよび平板載荷試験から求めた E_s と N 値の関係を示しており、地下水のない場合のデータが吉中の報告にほぼ対応している。これらの成果を採り入れた基準類における N と E_s の関係式は、以下のとおりである。

① 道路橋示方書

$$E_s = 2800N \text{ (kN/m}^2\text{)} \quad (6.2.54)$$

② 鉄道構造物等設計標準

$$E_s = 2500N \text{ (kN/m}^2\text{)} \quad (6.2.55)$$

$E_p = 700N$ として、 $E_s = 3E_p \sim 4E_p$ の平均で設定

③ 建築基礎構造設計指針

・過圧密の砂 : $E_s = 2800N$ (kN/m²) (6.2.56)

・正規圧密の砂 : $E_s = 1400N$ (kN/m²) (6.2.57)

いずれも地下水面以浅

図-6.2.37 N 値とボーリング孔内変形係数 (吉中⁵⁸⁾に加筆修正)

出展：平成16年6月
 地盤調査の方法と解説
 社団法人 地盤工学会

< 参考資料 3 >

(1) 土の強度定数と試験

土の強度定数 c 、 ϕ を求める試験には、次のようなものがある。

1) 三軸圧縮試験

基礎地盤については乱さない試料、裏込め土については突き固めた試料をもとに三軸圧縮試験を行い、 c 、 ϕ を求めるのが望ましい。このときのせん断強さは、式(解4-3)で示される。

$$s = c + \sigma \tan \phi \quad \text{..... (解4-3)}$$

ここに、

- s : せん断強さ (kN/m²)
- σ : せん断面に作用する全垂直応力 (kN/m²)
- c : 土の粘着力 (kN/m²)
- ϕ : 土のせん断抵抗角 (°)

2) 一軸圧縮試験

粘性土の場合、一軸圧縮試験によって粘着力 c を求めてもよい。

$$c = \frac{1}{2} q_u \quad \text{..... (解4-4)}$$

ここに、

- c : 粘着力 (kN/m²)
- q_u : 一軸圧縮強さ (kN/m²)

3) 標準貫入試験によるN値から推定する方法

標準貫入試験によるN値から強度定数を推定する方法は各種提案されている(「地盤調査の方法と解説」)が、経験的な推定式である式(解4-5)、式(解4-6)~(解4-8)により推定した値を用いてもよい。

粘性土の粘着力 c

$$c = 6N \sim 10N \quad \text{..... (解4-5)}$$

砂質土のせん断抵抗角 ϕ

$$\phi = 4.8 \log N_1 + 21 \quad \text{ただし、} N > 5 \quad \text{..... (解4-6)}$$

$$N_1 = \frac{170N}{\sigma'_v + 70} \quad \text{..... (解4-7)}$$

$$\sigma'_v = \gamma_n h_n + \gamma'_d (x - h_n) \quad \text{..... (解4-8)}$$

ここに、

- c : 粘着力 (kN/m²)
- ϕ : せん断抵抗角 (°)
- σ'_v : 標準貫入試験を実施した地点の有効上載圧 (kN/m²)
- N_1 : 有効上載圧100kN/m²相当に換算したN値。ただし、原位置の σ'_v が $\sigma'_v < 50\text{kN/m}^2$ である場合には、 $\sigma'_v = 50\text{kN/m}^2$ として算出する。
- N : 標準貫入試験から得られるN値
- γ_n : 地下水位面より浅い位置での土の単位体積重量 (kN/m³)
- γ'_d : 地下水位面より深い位置での土の単位体積重量 (kN/m³)
- x : 標準貫入試験を実施した地点の原地盤面からの深さ (m)
- h_n : 地下水位の深さ (m)

また、高さ8m以下の擁壁で土質試験を行うことが困難な場合は、経験的に推定した解表4-5の値を用いてもよい。

解表4-5 裏込め土・盛土の強度定数

裏込め土・盛土の種類	せん断抵抗角 (ϕ)	粘着力 (c) ^{注2)}
礫質土	35°	—
砂質土 ^{注1)}	30°	—
粘性土 (ただし $w_L < 50\%$)	25°	—

注1) 細粒分が少ない砂は、礫質土の値を用いてよい。

注2) 土質定数を上表から推定する場合は、粘着力 c を無視する。

2) 土の単位体積重量

土圧の計算に用いる土の単位体積重量 γ は、裏込めに使用する土質試料を用いて求める。高さ8m以下の擁壁で土質試験を行うことが困難な場合は、土質試験によらないで解表4-6の値を用いてもよい。

解表4-6 土の単位体積重量 (kN/m³)

地盤	土質	緩いもの	
		緩いもの	密なもの
自然地盤	砂及び砂礫	18	20
	砂質土	17	19
	粘性土	14	18
裏込め土・盛土	砂及び砂礫	20	
	砂質土	19	
	粘性土 (ただし $w_L < 50\%$)	18	

注) 地下水位以下にある土の単位体積重量は、それぞれ表中の値から9kN/m³を差し引いた値としてよい。

解表4-8 基礎地盤の種類と許容鉛直支持力度 (常時値)

基礎地盤の種類		許容鉛直支持力度 q_a (kN/m ²)	目安とする値	
			一軸圧縮強度 q_u (kN/m ²)	N値
岩盤	亀裂の少ない均一な硬岩	1000	10,000以上	—
	亀裂の多い硬岩	600	10,000以上	
	軟岩・土丹	300	1,000以上	
礫層	密なもの	600	—	—
	密でないもの	300	—	
砂質地盤	密なもの	300	—	30 ~ 50
	中位なもの	200	—	20 ~ 30
粘性土地盤	非常に硬いもの	200	200 ~ 400	15 ~ 30
	硬いもの	100	100 ~ 200	10 ~ 15

出展：平成24年7月 社団法人 日本道路協会
道路土工 擁壁工指針 (平成24年度版)

7. 2 支持地盤および基礎

今回実施した標準貫入試験併用ボーリング（計 3 箇所）、並びに既存ボーリング（3 箇所）の結果を基に、計画される児童相談所新庁舎（S 造 2 階）の支持地盤及び基礎について若干の所見を述べる。

○ 支持層の選定

基礎の支持層選定においては、構造物の重要度や基礎に作用する荷重の規模などによっても異なり一律に定められるものではないが、一般には粘性土層で N 値 ≥ 20 、砂・砂礫層で N 値 ≥ 30 あり、連続性を有する層が良質な支持層として期待できるとされている。

今回の調査深度内で分布が確認された地層・地盤をまとめると次のとおりである。

現世 盛土層【B】

沖積層 粘性土層【Am】，砂質土層【As】，礫質土層【Ag】

洪積層 上部層 第 1 粘性土層【Dm1】，砂質土層【Ds1】，礫質土層【Dg1】

中部層 第 2 粘性土層【Dm2】，砂質土層【Ds2】，礫質土層【Dg2】

下部層 第 3 粘性土層【Dm3】，砂質土層【Ds3】，礫質土層【Dg3】

表層～沖積層までは、付帯施設などの軽量の建造物（仮設住宅など）は、想定される基礎位置が浅く、支持地盤は締まりの悪い礫質土主体の盛土層（B）となるが、必要とされる支持力も小さいことが想定され床付け時に十分な転圧行う、もしくは良質材などと置換すれば直接支持させることは十分可能と考えられる。

しかし、今回計画される児童相談所の支持層とするには、盛土層（B）直下に分布する沖積粘性土層（Am）が分布するため、長期的には圧密沈下が問題となり。全体に N 値が低く、また沖積砂質土，礫質土層（As，Ag）にて液状化の可能性があるため、沖積層ではいずれも支持層としては不適である。

一方、洪積層では堆積年代が古いこともあり、ある程度は N 値も高いものの、各土層の層厚が全体的にやや薄く、泥・砂・礫が互層状に不規則に分布する層相変化が顕著である。従って、一般に支持層として選定される N 値 > 50 で層厚 5m 以上を有する明確な地層が存在しないことから、洪積層内で概ね N 値 $\geq 20 \sim 30$ を有する付近を杭先端とする「摩擦杭」の採用など、支持杭以外の杭基礎とする必要があるだろう。

< 参考資料 >

表 7-2-1 基礎形式の選定表

選定項目		既製杭						場所打ちコンクリート杭				備考
		打込み杭				ミセルメント工法	中掘り工法	ドリルス	ケーシング	リバー	深礎	
		RC杭	PC杭	高強度PHC杭	鋼管杭							
杭径	可能杭径 (cm)	20~60	30~60	30~60	35~120	20~60	40~120	60~200 ²⁾	80~200	80~300 ¹⁾	120~450	1) 大口径(300~600)のものである。 2) リーマナイフによる拡大径は認めない。
	常用杭径 (cm)	25~35	30~50	30~60	40~70	30~50	40~60	80~150	100~200	100~300	140~360	
支持深さ	5m以下	○	△	△	×	△	×	△	△	×	○	1) セメントミルク工法は継手が2か所以上になることは好ましくない。
	5~10m	○	○	○	△	○	△	○	△	×	○	
	10~20m	△	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
	20~30m	×	○	○	○	△ ¹⁾	○	○	○	○	△	
	30~40m	×	△	○	○	×	△	○	○	○	×	
	40~50m	×	×	△	△	×	△	△	△	○	×	
中間層の状態 (層厚 4~5m)	粘性土 N値<4	○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	・ 既製杭の中間層の打抜きについては試験杭で確認することが望ましい。 ・ セメントミルク工法では砂または礫の場合、逸水に注意すること。 1) 細砂層が水位以下で5m以上続くとき締め固めによりケーシングの引抜きが困難な場合がある。 2) GL-10mまでに緩い砂層があると施工が困難な場合がある。
	" 4~10	△	○	○	○	○	○	○	○	○	○	
	" 10~20	×	△	○	○	○	○	○	○	○	○	
	砂質土 N値<15	△	○	○	○	△	○	○ ²⁾	○	○ ²⁾	○	
	" 15~30	×	△	○	○	○	○	○	△ ¹⁾	○	○	
	" >30	×	×	△	○	△	△	△	△ ¹⁾	○	○	
	礫(玉石) 5cm以下	×	△	○	○	△	△	○	○	○	○	
	" 5~10cm	×	×	△	△	×	△	△	○	○	○	
" 10~15cm	×	×	△	△	×	×	×	○	△	○		
" 15cm以上	×	×	×	×	×	×	×	△	×	○		
支持層の状態	軟岩	-	-	-	-	-	-	△	△	△	△	・ 岩土丹の場合、打込み杭は支持層中に貫入させることは前提にしない場所打ち杭は支持層中に貫入可能かどうかを参考に示す。 1) 支持層の変化を事前に十分調査することが必要である。 2) 根固め液の流出には注意すること。
	土丹 (N値<75)	-	-	-	-	-	-	○	△	○	○	
	砂質土(N値30~50)	△	○	○	○	○ ²⁾	○	○	○	○	○	
	" >60	×	△	○	○	○ ²⁾	○	○	○	○	○	
	礫(玉石) 5cm以下	×	△	○	○	○ ²⁾	○	○	○	○	○	
	" 5~10cm	×	△	△	△	△ ²⁾	△	△	○	△	○	
	" 10~15cm	×	×	△	△	×	×	×	○	△	○	
	" 15cm以上	×	×	×	△	×	×	×	△	×	○	
傾斜 30°以下	×	△	△	○	△	△	△	△	△	○		
" 土丹 30~45°	×	△	△	△	△	△	×	×	×	○		
支持層の確認	○	○	○	○	△	△	○	○	△	○		
地下水の状態	先端の被圧水	○	○	○	○	○	△ ¹⁾	○	△ ¹⁾	○	×	逸水 ① 砂礫層で掘削液が周囲に逃げる場合。 ② 不透水層を貫いて水位が急に低下する場合。 1) ボイリングにより杭先端が緩む可能性がある。(被圧地下水でない場合も要注意) 2) 流速3m/分以上の場合はコンクリートの打設がむずかしいのでさけたほうがよい。
	伏流水	○	○	○	○	△	○	△ ²⁾	△ ²⁾	△ ²⁾	×	
	逸水 ①	○	○	○	○	×	○	△	○	×	○	
	" ②	○	○	○	○	△	○	△	○	×	○	
その他	有害ガス	○	○	○	○	○	○	○	△	○	×	
	騒音騒動	△	△	△	×	○	△	△	△	○	○	
	作業スペース	△	△	△	△	△	△	△	△	△	○	

注) 中掘り工法: 最終打撃または圧入による工法を対象とする
 凡例 ○ 一般的に使用される
 △ 使用するには慎重な検討が必要となる
 × ほとんど使用されない

出典: 日本建築学会「基礎構造の設計」

7. 3 地盤の液状化について

○液状化のメカニズム

液状化の検討に先駆け、液状化発生のメカニズムについて若干延べるが、土にせん断力が加わるとせん断変形に加えて体積変化も生じる。これを模式的に示したのが図 7-3-1 であるが、地震時の液状化もこの体積変化が原因で生じると考えられている。いま、図 7-3-2 のような土の要素をとって考えてみるが、次のような地盤であるものとする。

- ①間隙が水で飽和されている。
- ②ゆるく体積している。

地震時にはせん断波によりこの土の要素に繰り返しせん断力が加わる。この場合、もし間隙が飽和されていないと図 5-1 に示したような体積収縮（圧縮沈下）が瞬時的に生じるだけであるが、間隙が飽和されていると様相が異なってくる。つまり収縮するために間隙水が排水されなければならないのに、そのためには時間がかかる。そこで、図 7-3-3 (b) に模式的に示したように土粒子は間隙水の中に一時的に浮いた状態となる。つまり (a) では土粒子の間に間隙水が存在していた状態であったものが、(b) では間隙水の中に土粒子が浮いているいわゆる泥水の状態となっている。このような液体状になった状態を液状化という。この時には、せん断強度は失われてしまう。

図7-3-1 せん断変形に伴う体積変化の模式図

図7-3-2 地盤内の応力状態

図7-3-3 液状化発生メカニズム

表7-3-1 液状化発生メカニズムの模式表

土粒子と間隙水の状態	土粒子間に間隙水が存在	間隙水の中に土粒子が浮いている	土粒子間に間隙水が存在
せん断強度	あり	失われる	回復
σ_v' を支えるもの	土粒子間力	間隙水の圧力	土粒子間力
過剰間隙水圧	なし	σ_v' の値まで上昇	0に戻る

○液状化に影響する諸因子

前記した液状化のメカニズムに対して、実際問題としては次のような諸因子が複雑に影響する。

① 拘束圧

飽和砂の液状化は、間隙水圧の上昇に伴う有効応力の減少によって生ずるから、初期拘束圧が大きい程、液状化まで上昇すべき間隙水圧の量が多いので、液状化は生じにくくなる。

② 密度

密な砂よりも緩い砂の方が液状化し易い。実験によると、繰り返し回数 10 回で液状化を生じるのに必要な応力比 τ / σ_o' は、

$$\tau / \sigma_o' = 4.6 \times 10^{-3} \times D_r \quad (\%)$$

記号 D_r : 相対密度 (%) が谷本により示されている。

③ 繰り返し回数

繰り返しせん断力がどの程度加わるかによって液状化の程度も異なり、実験によると下式が示されている。

$$\tau / \sigma_o' = A + B \times \log N$$

記号 A, B : 係数 N : 繰り返し回数

④ 粒径および粒度

粘土やシルトのような細粒土が液状化しにくいのは、粒子間の粘着力が内存するため、有効応力が減って拘束圧がゼロとなっても粒子は分離しない。逆に粗粒土は透水性が非常に良いために間隙水圧が瞬間的に逸散し、見掛け上液状化は起こらない。

⑤ 粒子の堆積構造

同じ密度においても堆積構造が異なると、液状化の抵抗は異なる。

○液状化の予測方法

現在提案されている液状化の予測方法はいくつかあるが、このうち代表的な方法について概略的なものから詳細なみまで順にあげると以下ようになる。実際に予測を行おうとする時には必要とされている精度によりこれらを使い分ける必要がある。

- ① 地形・地質や液状化履歴をもとにした予備的な予測方法
- ② 一般の土質調査・試験結果を用いた各種規則・基準をもとにした予測方法
- ③ 液状化検討のための特別な土質調査・室内土質試験・応答解析を行う詳細な予測

(1) 地形・地質や液状化履歴をもとにした予備的な予測方法

栗林、龍岡、吉田は明治以降に液状化を生じた地点を調べ、図 6-3-4 のような液状化履歴地点地図を作成している。過去に液状化を生じた地点は今後も液状化を生じ易いとも考えられるので、これらの資料をもとにすると概略的な予測が行える。

次に、安田、岩崎、龍岡は上延の液状化履歴地点と地形・地質の関係を調べているが、その結果地形との関係を表 7-3-2 のようにまとめている。

また地質的には粘性土地盤では液状化をあまり生じていないこと、埋め立て地盤ではよく液状化が生じていることなどの関係を得ている。これらを基にすると概略的な予測が行える。

表7-3-2 液状化と地形の関係

区 分	判断基準
(A) 液状化する可能性が高い地域	・旧河道、現河道、砂丘間低地 (地下水位の高い所) ・旧水面上の高い盛土地、旧水面上
(B) 液状化する可能性がある地域	(A) でも (C) でもない 沖積低地
(C) 液状化する可能性が低い地域	台地、丘陵、山地

噴砂、噴水の記録等の液状化履歴のある地震の諸元

震 害 名	発 生 年 月 日	マグニチュード (M)	震 源 深 さ (H: km)	最大の液状化距離 (km)
1 新潟県古志郡	1872年(明5) 3月14日	7.1		97
2 新潟県古志郡	1887年(明20) 7月22日	6.1		—
3 新潟県古志郡	1889年(明22) 7月28日	6.3		—
4 新潟県古志郡	1891年(明24) 10月28日	8.4		89
5 新潟県古志郡	1894年(明27) 6月20日	7.5		52
6 庄内川下流	1894年(明27) 10月22日	7.3		52
7 庄内川下流	1895年(明28) 1月18日	7.3		71
8 庄内川下流	1896年(明29) 8月31日	7.5		108
9 庄内川下流	1897年(明30) 11月17日、4月30日	6.3、6.3		8
10 新潟県南魚沼郡	1898年(明31) 5月	6.7		—
11 津波	1898年(明31) 8月10日、8月12日	6.5、6.5		12
12 津波	1909年(明42) 8月14日	6.9		51
13 津波	1914年(大3) 3月15日	6.4		17
14 津波	1922年(大11) 12月8日	6.5、5.9		21
15 津波	1923年(大12) 9月1日	7.9		180
16 但馬	1925年(大14) 5月23日	7.0		22
17 但馬	1927年(昭2) 3月7日	7.5		117
18 但馬	1927年(昭2) 8月6日			
19 但馬	1927年(昭2) 10月27日	5.3		1
20 加賀	1930年(昭5) 10月17日			—
21 北伊豆	1930年(昭5) 11月26日	7.0	0-5	—
22 北伊豆	1931年(昭6) 9月21日	7.0	10-20	65
23 北伊豆	1933年(昭8) 9月21日	6.0	15	4
24 北伊豆	1935年(昭10) 7月11日	6.3	10	29
25 北伊豆	1936年(昭11) 2月21日	6.4	20	23
26 全日本	1936年(昭11) 11月3日	7.7	0	58
27 全日本	1939年(昭14) 5月1日	7.0	0	—
28 全日本	1941年(昭16) 7月15日	6.2	5-20	3
29 全日本	1943年(昭18) 3月4日、3月5日	6.1、6.1	20、20	11
30 全日本	1943年(昭18) 9月10日	7.4	10	12
31 東三河	1944年(昭19) 12月7日	8.0	0	206
32 東三河	1945年(昭20) 9月13日	7.1	0	44
33 東三河	1946年(昭21) 12月21日	8.1	30	364
34 東三河	1948年(昭23) 6月28日	7.3	20	11
35 東三河	1952年(昭27) 3月4日	8.1	45	168
36 大聖寺	1952年(昭27) 3月7日	6.8	20	—
37 大聖寺	1955年(昭30) 7月	6.0	—	—
38 二ツ井	1955年(昭30) 10月19日	5.7	0-10	—
39 長岡	1961年(昭36) 2月2日	5.2	20	1
40 日向	1961年(昭36) 2月27日	7.0	40	—
41 宮城県北部	1962年(昭37) 4月30日	6.5	0	—
42 宮城県北部	1964年(昭39) 5月7日	6.9	4	—
43 新潟県	1964年(昭39) 6月16日	7.5	40	99
44 えびの	1968年(昭43) 2月21日、2月22日、3月25日	57.61-56/57.54	0.0-0/0.10	3
45 十勝	1968年(昭43) 5月16日	7.9	0	313
46 伊豆大島近海	1978年(昭53) 1月14日	7.0	0	20
47 宮城県北部	1978年(昭53) 2月20日	6.7	50	130
48 宮城県北部	1978年(昭53) 6月24日	7.4	40	110
49 浦河	1982年(昭57) 3月21日	7.1	40	30
50 日本海中部	1983年(昭58) 5月26日	7.7	14	200

図7-3-4 本邦における液状化履歴地図

(2) 一般の土質調査・試験結果を用い各種規則基準を基にした予測方法

一般の土質調査・試験結果から得られるN値、粒度、地下水の深さをを用いて予測するものであり、その主な基準は下記のようなものがある。

- ① 危険物の規制に関する規則
- ② 建築基礎構造設計指針
- ③ 道路橋示方書・同解説（耐震設計編）
- ④ LNG地下式貯槽指針
- ⑤ 東京都土木技術研究所（東京低地の液状化予測）

本項においては、②建築基礎構造設計指針による液状化の検討を行う。

<建築基礎構造設計指針>

一般に地表面から 20m 程度以浅の沖積層を対象とし、考慮すべき土の種類は細粒分含有率 35%以下の土とし、埋立地盤など細粒分含有率（ F_c ）が 35%以上であっても、粘土分（0.005mm 以下の粒径をもつ土粒子）含有率 10%以下、または塑性指数 I_p が 15%以下の低塑性のシルトの場合は、液状化の検討を行ったほうが良いとしている。

【液状化の判定】

流動化の判定を行う必要のある土層に対しては、下式により安全率を計算する。液状化発生に対する安全率 F_L を求め、この値が 1 以上の土層については液状化発生の可能性はないものと判定し、逆に 1 以下となる場合は、その可能性があり、値が小さくなるほどその土層の液状化発生の危険度は高いと判定する。

$$F_L = (\tau_L / \sigma'_z) / (\tau_d / \sigma'_z) = \tau_L / \tau_d$$

(a) 検討地点の地盤内の各深さに発生する等価な繰り返しせん断応力比を次式によって計算する。

$$\tau_L / \tau_d = \gamma_n \times (\alpha_{max} / g) \times (\sigma_z / \sigma'_z) \times \gamma_d$$

- 記号
- τ_d : 水平面に生じる等価な一定繰り返しせん断応力振幅 (kN/m²)
 - γ_n : 等価な繰り返し回数に関する補正係数で $\gamma_n = 0.1 (M-1)$
ただし、Mはマグニチュード
 - α_{max} : 地表面水平速度 (2001年 : cm/s², 2019年 : m/s²)
 - g : 重力加速度 (2001年 : 980 cm/s², 2019年 : 9.8 m/s²)
 - σ_z : 検討深さにおける全土被り圧 (鉛直全応力) (kN/m²)
 - σ'_z : 検討深さにおける有効土被り圧 (鉛直有効応力) (kN/m²)
 - γ_d : 地盤が剛体でないことによる低減係数で $(1-0.015 \cdot z)$

z はメートル単位で表した地表面からの検討深さ

(b) 各深さにおける補正N値 (N_a) を下式および図 7-3-5 を用いて計算する。

$$N_a = N_1 + \Delta N_f \quad \text{記号} \quad N_a : \text{補正N値}$$

$$N_1 = C_N \cdot N \quad N_1 : \text{換算N値}$$

$$C_N = \sqrt{98 / \sigma_z} \quad \text{2001年} \quad \Delta N_f : \text{細粒土含有率に応じた補正}$$

$$C_N = \sqrt{100 / \sigma_z} \quad \text{2019年} \quad N \text{値増分で図6-3-5による}$$

図7-3-5 細粒分含有率と補正N値増分の関係図

図7-3-6 補正N値 (N_a) と液状化抵抗, 動的せん断ひずみの関係図

○建築構造設計指針による予測

液状化の判定は先に延べた各基準の内、前述したとおり建築基礎構造設計指針によるものについて行うこととする。

液状化に対する計算深度ごとの安全率（ F_L ）は、計算結果に示す通りであるが、計算深度ごとではなく、地盤全体としての液状化の程度を示す指数として、岩崎、龍岡らの提案している液状化指数（ P_L ）について以下に検討を加える。

P_L の計算式は以下により規定されている。

$$P_L = \int_0^{20} F \times W(z) dz$$

$$W(z) = 10 - 0.5 \times z$$

ここに、 P_L ：液状化指数

$$F : F_L \leq 1.0 \text{ のとき } F = 1 - F_L$$

$$F_L > 1.0 \text{ のとき } F = 0$$

F_L ：液状化に対する安全率

$W(z)$ ：重み係数

z ：地表面からの深さ（m）

図7-3-7 F_L の積分法

地下水位面は $F = 0$ （ $F_L > 1.0$ ）とする。

P_L の評価基準は以下に示すとおりである。

$P_L = 0$ ：地盤全体として液状化の危険性はかなり低い。

$0 < P_L \leq 5$ ：地盤全体として液状化の危険性は低い。

$5 < P_L \leq 15$ ：地盤全体として液状化の危険性が高い。

$P_L > 15$ ：地盤全体として液状化の危険性が極めて高い。

上記の基準にしたがい、以下に調査地の液状化の判定を行う。

尚、液状化判定用の地表面における設計用水平加速度は、レベル1検討用として1.5～2.0（ m/s^2 ）、レベル2検討用として3.5（ m/s^2 ）が推奨されている。

今回の検討においては、マグニチュード $M=7.5$ と仮定し、設計加速度を1.5, 2.0, 3.5（ m/s^2 ）について検討を行った。

尚、計算地点は各ボーリング地点で行い、各土層の単位体積重量は設計定数（7.1項、表7-1-1）とし、粒度特性については実施した土質試験結果を用いて検討したが、未試験の深度では直近の類似試験値や他の地点での同等土層の値を参照して計算するものとした。

【粒度特性】

図7-3-8 沖積層の粒度分布図（粒径加積曲線）

【液状化・流動化の判定結果】

液状化判定システム（電算ソフト）による計算結果の詳細は巻末の「液状化判定データシート」に示した他、図表 7-3-9～7-3-17「液状化判定結果図表」に示したがまとめると次表 7-3-3 に示すとおりである。

これによると、検討対象土層は深度 5.7～10.8m 以浅に分布する地下水位以深の現世「B層」及び沖積層「Am, As, Ag層」が判定対象なり、以深の洪積層については除外した。

検討結果としては、マグニチュード 7.5，設計加速度 1.5, 2.0 m/s^2 とした場合、安全率 $F_L < 1$ となる範囲は、液状化の危険度としては「低い」、流動化は「軽微」と判定され、予測される地表（水平）変位は 150 gal で $D_{cy}=0.9\sim 2.3$ cm 程度、200 gal で $D_{cy}=2.4\sim 3.4$ cm 程度となる。

また、設計加速度 3.5 m/s^2 では安全率 $F_L < 1$ となる範囲は、液状化の危険度としては「低い」、流動化は「小」と判定され、予測される地表（水平）変位は $D_{cy}=4.0\sim 7.0$ cm 程度となる。

そして、ボーリング地点によるものの粘性土主体の Am 層内でも砂質な部分でも安全率 $F_L < 1$ となり、検討対象層のいずれもが安全率 $F_L < 1$ となることが確認され、いずれも係数 β による低減が必要な地層・地盤であることに留意を要する。

表7-3-3 沖積層の液状化に対する危険性の判定 (M=7.5)

検討地点	設計加速度 m/s ²	深度 m	N値	地層区分	安全率 F _L	P _L 値	P _L 値の 評価基準	地表変位 D _{cy} cm	液状化 の程度	低減 係数 β
No.1	1.5	9m	2	Am	0.988	0.051	地盤全体として 液状化の危険性 低い	0.90	軽微	0.124
	2.0	8m	6/35 2	Am	0.853	1.944	地盤全体として 液状化の危険性 低い	3.07	軽微	0.175 0.124
		9m			0.741					
	3.5	2m	7/31	B	0.850	10.315	地盤全体として 液状化の危険性 高い	7.02	小	0.292 0.365 0.275 0.175 0.124
3m			9/31		0.869					
7m		3	Am	0.610						
8m		6/35		0.488						
9m	2	0.423								
No.2	1.5	5m	15	As	0.918	0.580	地盤全体として 液状化の危険性 低い	1.46	軽微	0.118
	2.0	5m	15	As	0.689	2.215	地盤全体として 液状化の危険性 低い	2.42	軽微	0.118
	3.5	5m	15 10	As	0.394	2.718	地盤全体として 液状化の危険性 低い	3.98	軽微	0.118 0.358
7m		0.672								
No.3	1.5	5m	11	Ag	0.831	1.085	地盤全体として 液状化の危険性 低い	2.28	軽微	0.089
	2.0	4m	(18) 11	Ag	0.923	2.768	地盤全体として 液状化の危険性 低い	3.43	軽微	0.225 0.089
		5m			0.624					
	3.5	3m	7 (18) 11	As	0.639	9.046	地盤全体として 液状化の危険性 高い	7.01	小	0.307 0.225 0.089
4m		Ag		0.527						
		5m			0.356					

※N値の()内は換算N値

地点名

No. 1 Case-1

(仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

基準名 建築基礎構造設計指針

判定方法 地表面設計用水平加速度と、実測N値

Fc>50%の取扱い 液状化の判定外とする

PL値

0.05

地下水位面 1.82 (m)

(注) 判定外

**1 地下水位より上(液状化の可能性は低い)

**2 $\tau d/\sigma'v$ が0.0以下である(液状化の可能性は低い)

**3 $F_c \sim \angle N$ グラフ範囲外(液状化の可能性は低い)

**4 全上載圧または有効上載圧が0.0以下となる層である

**5 $F_c > 35$ $P_c > 10\%$ $I_p > 15\%$ により液状化判定しない

水の単位体積重量

10.0 (kN/m³)

上載荷重

0.0 (kN/m²)

使用曲線

$\gamma = 5$ (%)

設計加速度

150.00 (gal)

$\gamma \eta$

0.65

地表変位 (Dey)

0.90 (cm)

液状化の程度 軽微

標尺 (m)	土質特性										液状化判定												
	深さ (m)	層厚 (m)	土層種類	N値	判定深さ (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)	有上載効圧 $\sigma'v$ (kN/m ²)	全上載圧 (kN/m ²)	細含有粒土率 (%)		平均粒径 D50	二抵抗値 τ (kN/m ²)	周抵抗面抗摩 (kN/m ²)	芯算力出法	液状化判定	低減係数	せん断力断 (kN/m ²)	補正値 Na	液抵抗比 $\tau l/\sigma'v$	せん断力断比 $\tau d/\sigma'v$	判定	
0	0.000	0.500	砂質土	7.5	1.310	21.0	21.0	28.2	28.2	25.3	0.417	0.00	0.00	N値	0.980	2.8	22.51	**1	0.107	**1	0.124	FL	
			砂質土	6.8	2.310			43.3	48.2	25.3	0.417	0.00	0.00	N値	0.965	4.6	18.76	0.107	0.107	0.107	1.984		
			砂質土	8.7	3.310	20.0	20.0	53.3	68.2	25.3	0.417	0.00	0.00	N値	0.950	6.4	20.33	0.121	0.121	0.121	2.027		
			粘性土	3.4	4.330			63.0	88.1	74.0	0.029	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	99.90	0.600	0.600	0.000			
			粘性土	5.0	5.400			72.6	108.4	74.0	0.029	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	99.90	0.600	0.600	0.000			
			粘性土	6.0	6.300			80.7	125.5	49.1	0.079	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	17.52	0.193	0.193	0.000			
			砂質土	7.0	7.300			89.7	144.5	49.1	0.079	0.00	0.00	N値	0.891	12.8	18.23	0.203	0.143	0.143	1.424		
			砂質土	5.1	8.330			99.0	164.1	37.0	0.113	0.00	0.00	N値	0.875	14.3	14.77	0.164	0.144	0.144	1.138		
			砂質土	2.0	9.300	19.0	19.0	107.7	182.5	40.4	0.144	0.00	0.00	N値	0.880	15.6	11.95	0.143	0.145	0.145	0.988		
			砂質土	9.0	10.300	21.0	21.0	118.1	202.9	63.1	0.033	0.00	0.00	N値	0.845	17.1	**3	0.145	**3	0.145	**3		
			砂質土	5.0	11.300			128.6	223.4	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	4.36	0.086	0.000	0.000			
			粘性土	5.5	12.320	20.0	20.0	138.5	243.5	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	4.63	0.088	0.000	0.000			
			粘性土	9.0	13.300			147.3	262.1	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	7.34	0.111	0.000	0.000			
			粘性土	6.0	14.300			156.3	281.1	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	4.75	0.089	0.000	0.000			
			粘性土	8.0	15.300	19.0	19.0	165.3	300.1	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	6.16	0.102	0.000	0.000			
			礫質土	25.0	16.300			175.8	320.6	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	19.41	0.224	0.000	0.000			
			砂質土	12.0	17.300	19.0	19.0	185.4	340.2	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	8.72	0.121	0.000	0.000			
			礫質土	27.0	18.300	21.0	21.0	195.9	360.7	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	19.10	0.218	0.000	0.000			
			礫質土	50.0	19.300	19.0	19.0	205.7	380.5	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	34.51	0.600	0.000	0.000			
						21.0	21.0																

図表 7-3-9 液状化判定結果図表 No.1 150 gal

地点名

No. 1 Case-2

地下水位面 1.82 (m)

P L値

1.94

液状化の判定

(仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

水の単位体積重量

10.0 (kN/m³)

判定外

**1 地下水位より上(液状化の可能性は低い)

基準名

建築基礎構造設計指針

0.0 (kN/m²)

**2 $\tau/d/\sigma'v$ が0.0以下である(液状化の可能性は低い)

判定方法

地表面設計用水平加速度と、実測N値

$\gamma = 5$ (%)

**3 $F_c \sim \Delta NF$ グラフ範囲外(液状化の可能性は低い)

$F_c > 50\%$ の取扱い

液状化の判定外とする

200.00 (gal)

**4 全上載圧または有効上載圧が0.0以下となる層である

液状化の程度 軽微

地表変位(Dcy)

0.65

**5 $F_c > 35$ $F_c > 10\%$ $I_p > 15\%$ により液状化判定しない

3.07 (cm)

設計加速度

3.07 (cm)

軽微

標尺 (m)	土質特性										液を考慮した判定	せん断強幅			液状化の判定						
	深さ (m)	層厚 (m)	土層種類	N値	判定深さ (m)	潤滑重量 (kN/m ²)	飽和重量 (kN/m ²)	有上載効圧 $\sigma'v$ (kN/m ²)	全上載圧 (kN/m ²)	細含有土率 (%)		平均粒径 D50	コ抵抗 γ (kN/m ²)	周抵抗面摩擦 (kN/m ²)	芯算力出比法	低減係数	芯断力 (kN/m ²)	補正値 Na	液抵抗比 $\tau/\sigma'v$	芯断力比 $\tau/d/\sigma'v$	判定
0	0.000	0.500	砂質土	7.5	1.310	21.0	21.0	28.2	25.3	0.417	0.00	0.00	0.00	N値	0.980	3.7	22.51	**1	**1	**1	
	0.500		砂質土	6.8	2.310			43.3	25.3	0.417	0.00	0.00	0.00	N値	0.965	6.2	18.76	0.212	0.143	1.488	
			砂質土	8.7	3.310			53.3	25.3	0.417	0.00	0.00	0.00	N値	0.950	8.6	20.33	0.245	0.161	1.521	
	3.800	3.300	粘性土	3.4	4.330		20.0	63.0	74.0	0.029	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	99.90	0.600	0.000		
			粘性土	5.0	5.400			72.6	74.0	0.029	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	99.90	0.600	0.000		
			粘性土	6.0	6.300			80.7	49.1	0.079	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	17.52	0.193	0.000		
			砂質土	7.0	7.300			89.7	49.1	0.079	0.00	0.00	0.00	N値	0.891	17.1	18.23	0.203	0.190	1.068	
			砂質土	5.1	8.330			99.0	37.0	0.113	0.00	0.00	0.00	N値	0.875	19.0	14.77	0.164	0.192	0.853	
	9.600	5.800	砂質土	2.0	9.300	19.0	19.0	107.7	40.4	0.144	0.00	0.00	0.00	N値	0.860	20.8	11.95	0.143	0.193	0.741	
			砂質土	9.0	10.300			118.1	63.1	0.033	0.00	0.00	0.00	N値	0.845	22.8	**3	**3	0.193	**3	
10	10.800	1.200	砂質土	5.0	11.300	21.0	21.0	128.6	223.4	0.000	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	4.36	0.086	0.000		
			粘性土	5.5	12.320	20.0	20.0	138.5	0.0	0.000	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	4.63	0.088	0.000		
	12.000	1.200	粘性土	9.0	13.300			147.3	0.0	0.000	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	7.34	0.111	0.000		
			粘性土	6.0	14.300			156.3	281.1	0.000	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	4.75	0.089	0.000		
			粘性土	8.0	15.300	19.0	19.0	165.3	300.1	0.000	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	6.16	0.102	0.000		
	15.550	3.550	礫質土	26.0	16.300	21.0	21.0	175.8	320.6	0.000	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	19.41	0.224	0.000		
	16.600	1.050	砂質土	12.0	17.300	19.0	19.0	185.4	340.2	0.000	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	8.72	0.121	0.000		
	17.550	0.950	礫質土	27.0	18.300	21.0	21.0	195.9	360.7	0.000	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	19.10	0.218	0.000		
	18.450	0.900	礫質土	50.0	19.300	19.0	19.0	205.7	380.5	0.000	0.00	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	34.51	0.500	0.000		
	19.050	0.600	礫質土																		
	20.800	1.750				21.0	21.0														

図表 7-3-10 液状化判定結果図表 No.1 200 gal

地点名

No. 1 Case-3

地下水位面 1.82 (m)

PL値 10.31

判定外

判定

(仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

基準名 建築基礎構造設計指針

判定方法 地表面設計用水平加速度と、実測N値

Fc>50%の取扱い 液状化の判定外とする

水の単位体積重量 10.0 (kN/m³)

上載荷重 0.0 (kN/m²)

使用曲線 $\gamma = 5$ (%)

設計加速度 350.00 (gal)

$\gamma \cdot \eta$ 0.65

地表変位(Dcy) 7.02 (cm)

地下水位より上(液状化の可能性は低い)

**1 $\tau d / \sigma' v$ が0.0以下である(液状化の可能性は低い)

**2 $\tau d / \sigma' v$ が0.0以下である(液状化の可能性は低い)

**3 $F_c > \Delta N F$ グラフ範囲外(液状化の可能性は低い)

**4 全上載圧または有効上載圧が0.0以下となる層である

**5 $F_c > 35$ $F_c > 10\%$ $I_p > 15\%$ により液状化判定しない

液状化の程度 小

標尺 (m)	土質特性										液を考慮判定	せん断強幅				液状化の判定				
	深さ (m)	層厚 (m)	土層種類	N値	判定深さ (m)	潤滑重量 (kN/m ²)	飽和重量 (kN/m ²)	有上載効圧 $\sigma' v$ (kN/m ²)	全上載圧 (kN/m ²)	細含有土率 (%)		平均粒径 D50	コ抵抗値貫入 (kN/m ²)	周抵抗面摩擦 (kN/m ²)	総算力出比法	低減係数	せん断力断	補正値 Na	液抵抗比 $\tau / \sigma' v$	せん断力断比 $\tau d / \sigma' v$
0	0.000	0.500	砂質土	7.5	1.310	21.0	21.0	28.2	25.3	0.417	0.00	0.00	0.00	0.980	6.4	22.51	**1	**1	**1	0
	0.500		砂質土	6.8	2.310			43.3	25.3	0.417	0.00	0.00	0.00	0.965	10.8	18.76	0.212	0.249	0.850	1
			砂質土	8.7	3.310			53.3	25.3	0.417	0.00	0.00	0.00	0.950	15.0	20.33	0.245	0.282	0.869	2
	3.800	3.300	粘性土	3.4	4.330	20.0	20.0	63.0	74.0	0.029	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	99.90	0.600	0.000		
			粘性土	5.0	5.400			72.6	74.0	0.029	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	99.90	0.600	0.000		
			粘性土	6.0	6.300			80.7	49.1	0.079	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	17.52	0.193	0.000		
			砂質土	7.0	7.300			89.7	49.1	0.079	0.00	0.00	0.00	0.891	29.9	18.23	0.203	0.333	0.610	
			砂質土	5.1	8.330			99.0	37.0	0.113	0.00	0.00	0.00	0.875	33.3	14.77	0.164	0.337	0.488	
	9.600	5.800	砂質土	2.0	9.300	19.0	19.0	107.7	40.4	0.144	0.00	0.00	0.00	0.860	36.5	11.95	0.143	0.338	0.423	
			砂質土	9.0	10.300			118.1	63.1	0.033	0.00	0.00	0.00	0.845	39.8	**3	**3	**3	**3	
10	10.800	1.200	砂質土	5.0	11.300	21.0	21.0	128.6	223.4	0.000	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	4.36	0.086	0.000		
			砂質土	5.5	12.320	20.0	20.0	138.5	0.0	0.000	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	4.63	0.088	0.000		
	12.000	1.200	粘性土	9.0	13.300			147.3	0.0	0.000	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	7.34	0.111	0.000		
			粘性土	6.0	14.300			156.3	281.1	0.000	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	4.75	0.089	0.000		
			粘性土	8.0	15.300	19.0	19.0	165.3	300.1	0.000	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	6.16	0.102	0.000		
	15.550	3.550	礫質土	26.0	16.300	21.0	21.0	175.8	320.6	0.000	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	19.41	0.224	0.000		
	16.600	1.050	砂質土	12.0	17.300	19.0	19.0	185.4	340.2	0.000	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	8.72	0.121	0.000		
	17.550	0.950	礫質土	27.0	18.300	21.0	21.0	195.9	360.7	0.000	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	19.10	0.218	0.000		
	18.450	0.900	礫質土	50.0	19.300	19.0	19.0	205.7	380.5	0.000	0.00	0.00	0.00	0.000	0.0	34.51	0.500	0.000		
	19.050	0.600	礫質土																	
	20.800	1.750				21.0	21.0													

図表 7-3-11 液状化判定結果図表 No.1 350 gal

地点名

No. 2 Case-2

(仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

基準名

建築基礎構造設計指針
地表面設計用水平加速度と、実測N値

判定方法

Fc>50%の取扱い、
液状化の判定外とする

PL値

2.21

地下水位面 0.97 (m)

水の単位体積重量

10.0 (kN/m³)

上載荷重

0.0 (kN/m²)

使用曲線

$\gamma = 5$ (%)

設計加速度

200.00 (gal)

$\gamma \eta$

0.65

地表変位 (Dey)

2.42 (cm)

液状化の程度 軽微

判定外

**1 地下水位より上 (液状化の可能性は低い)

**2 $\tau d/\sigma'v$ が0.0以下である (液状化の可能性は低い)

**3 Fc<Nfグラフ範囲外 (液状化の可能性は低い)

**4 全上載圧または有効上載圧が0.0以下となる層である

**5 Fc>35 Pc>10% Ip>15%により液状化判定しない

標尺 (m)	土質特性										せん断係幅				液状化の判定							
	深さ (m)	層厚 (m)	土層種類	N値	判定深さ (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)	有上載効圧 $\sigma'v$ (kN/m ²)	全上載圧 (kN/m ²)	細含有土率 (%)	平均粒径 D50	二抵抗値 (kN/m ²)	周抵抗面抗摩 (kN/m ²)	芯算出力出比法	液を考慮判定	低減係数	せん断力断 (kN/m ²)	補正値 Na	液抵抗比 $\tau l/\sigma'v$	せん断力断比 $\tau d/\sigma'v$	判定	
0	0.000																					
	1.150	1.150	砂質土	10.0	1.300	24.0	24.0	27.3	26.4	0.410	0.00	0.00	N値	0.980	4.0	27.59	0.600	0.146	0.146	4.116		
	1.900	0.750	粘性土	3.0	2.300	20.0	20.0	36.9	74.0	0.029	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	99.90	0.600	0.000				
	4.250	2.350	粘性土	3.8	3.310	19.0	19.0	46.0	74.0	0.029	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	99.90	0.600	0.000				
	7.800	3.550	砂質土	21.0	4.350	20.0	20.0	55.4	8.5	3.943	0.00	0.00	N値	0.935	11.1	32.12	0.600	0.200	3.006			
	8.800	1.000	砂質土	6.0	5.400	21.0	21.0	65.9	8.5	3.943	0.00	0.00	N値	0.919	13.4	11.51	0.140	0.204	0.689			
	11.500	2.700	砂質土	13.0	6.300	20.0	20.0	74.9	33.2	0.246	0.00	0.00	N値	0.905	15.4	24.19	0.405	0.206	1.972			
	13.500	2.000	砂質土	10.0	7.300	21.0	21.0	84.9	34.7	0.187	0.00	0.00	N値	0.891	17.5	20.21	0.242	0.206	1.176			
	15.300	1.800	砂質土	25.0	8.300	21.0	21.0	95.4	12.5	0.896	0.00	0.00	N値	0.876	19.6	31.83	0.600	0.205	2.922			
	15.900	0.600	砂質土	11.0	9.300	20.0	20.0	105.9	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	10.58	0.131	0.000				
	17.100	1.200	砂質土	15.0	10.300	20.0	20.0	115.9	299.3	0.0	0.000	0.00	N値	0.000	0.0	13.79	0.156	0.000				
	18.200	1.100	粘性土	11.0	11.300	21.0	21.0	125.9	229.3	0.0	0.000	0.00	N値	0.000	0.0	9.70	0.128	0.000				
	19.600	1.400	粘性土	29.0	12.300	21.0	21.0	136.8	250.1	0.0	0.000	0.00	N値	0.000	0.0	24.55	0.429	0.000				
	20.200	0.600	粘性土	31.0	13.300	21.0	21.0	147.8	271.0	0.0	0.000	0.00	N値	0.000	0.0	25.25	0.481	0.000				
	21.200	1.000	粘性土	16.0	14.300	21.0	21.0	157.1	290.5	0.0	0.000	0.00	N値	0.000	0.0	12.64	0.148	0.000				
			粘性土	48.0	15.400	19.0	19.0	167.2	311.5	0.0	0.000	0.00	N値	0.000	0.0	36.74	0.600	0.000				
			粘性土	18.0	16.300	21.0	21.0	176.3	329.6	0.0	0.000	0.00	N値	0.000	0.0	13.42	0.154	0.000				
			粘性土	57.0	17.300	19.0	19.0	185.7	349.0	0.0	0.000	0.00	N値	0.000	0.0	41.40	0.600	0.000				
			粘性土	18.0	18.350	21.0	21.0	197.0	370.8	0.0	0.000	0.00	N値	0.000	0.0	12.70	0.148	0.000				
			粘性土	19.0	19.300	19.0	19.0	205.5	388.8	0.0	0.000	0.00	N値	0.000	0.0	13.12	0.151	0.000				
			粘性土	21.0	21.0	19.0	19.0															
			粘性土	19.0	19.0	19.0	19.0

図表 7-3-13 液状化判定結果図表 No.2 200 gal

地点名

No. 3 Case-1

(仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

基準名 建築基礎構造設計指針

判定方法 地表面設計用水平加速度と、実測N値

Fc>50%の取扱い

液状化の判定外とする

PL値

1.08

地下水位面 1.00 (m)

水の単位体積重量

10.0 (kN/m³)

0.0 (kN/m²)

土上載荷重

$\gamma = 5$ (%)

使用曲線

150.00 (gal)

設計加速度

0.65

$\gamma \eta$

2.28 (cm)

地表変位 (Dey)

液状化の程度 軽微

判定外

**1 地下水位より上 (液状化の可能性は低い)

**2 $\tau d/\sigma'v$ が0.0以下である (液状化の可能性は低い)

**3 $F_c \sim \angle N$ グラフ範囲外 (液状化の可能性は低い)

**4 全上載圧または有効上載圧が0.0以下となる層である

**5 $F_c > 35$ $P_c > 10\%$ $I_p > 15\%$ により液状化判定しない

標尺 (m)	土質特性										液状化の判定											
	深さ (m)	層厚 (m)	土層種類	N値	判定深さ (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)	有上載効圧 $\sigma'v$ (kN/m ²)	全上載圧 (kN/m ²)	細含有土率 (%)		平均粒径 D50	二抵抗値 $\sigma'v$ (kN/m ²)	間抵抗面抗摩 (kN/m ²)	芯算力出法	液状化判定	低減係数	せん断力断 (kN/m ²)	補正値 Na	液抵抗比 $\tau/\sigma'v$	せん断力断比 $\tau d/\sigma'v$	判定
0	0.000	0.700	砂質土	8.0	1.300	24.0	24.0	25.8	28.8	20.0	0.429	0.00	0.00	N値	0.980	2.8	23.59	0.370	0.109	3.400		
	0.700	1.100				20.0	20.0															
	1.800	1.500	砂質土	7.0	3.800	19.0	19.0	49.3	77.3	32.8	0.182	0.00	0.00	N値	0.943	7.3	19.15	0.219	0.147	1.491		
	3.300	0.950	礫質土	18.0	4.350	20.0	20.0	54.9	88.4	8.5	3.943	0.00	0.00	N値	0.935	8.2	16.82	0.184	0.150	1.231		
	4.250	1.450	礫質土	11.0	5.300	21.0	21.0	65.3	108.4	8.5	3.943	0.00	0.00	N値	0.920	9.9	9.42	0.126	0.152	0.831		
	5.700		砂質土	8.0	6.300			75.8	128.8	6.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	9.10	0.124	0.000			
	8.150	2.450	砂質土	10.0	7.300	20.0	20.0	85.8	148.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	10.69	0.135	0.000			
			粘性土	5.0	8.300			95.6	168.6	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	5.06	0.092	0.000			
			粘性土	6.0	9.300			104.6	187.6	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	5.81	0.099	0.000			
	10.200	2.050	礫質土	7.5	10.350	19.0	19.0	114.4	207.9	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	6.94	0.108	0.000			
			礫質土	45.0	11.300			124.8	227.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	39.88	0.600	0.000			
			礫質土	45.0	12.300			135.8	248.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	38.23	0.600	0.000			
	13.100	2.900	粘性土	7.0	13.300	21.0	21.0	146.4	269.4	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	5.73	0.098	0.000			
	14.400	1.300	砂質土	17.0	15.300	19.0	19.0	165.3	308.3	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	13.09	0.151	0.000			
			砂質土	21.0	16.300			175.3	328.3	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	15.70	0.173	0.000			
	17.300	2.900	礫質土	78.0	17.400	20.0	20.0	186.4	350.4	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	56.56	0.600	0.000			
	17.700	0.400				21.0	21.0															
	18.400	0.700	粘性土	13.5	18.250	19.0	19.0	194.7	367.2	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	9.58	0.127	0.000			
	19.100	0.700	粘性土	15.0	19.300	20.0	20.0	204.8	387.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値	0.000	0.0	10.38	0.133	0.000			
	20.150	1.050				19.0	19.0															
	21.400	1.250				20.0	20.0

図表 7-3-15 液状化判定結果図表 No.3 150 gal

地点名

No. 3 Case-2

(仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

基準名 建築基礎構造設計指針

判定方法 地表面設計用水平加速度と、実測N値

Fc>50%の取扱い

液状化の判定外とする

PL値

2.76

地下水位面 1.00 (m)

(注) 判定外

※1 地下水位より上(液状化の可能性は低い)

※2 $\tau d/\sigma'v$ が0.0以下である(液状化の可能性は低い)

※3 $F_c \sim \angle N$ グラフ範囲外(液状化の可能性は低い)

※4 全上載圧または有効上載圧が0.0以下となる層である

※5 $F_c > 35$ $P_c > 10\%$ $I_p > 15\%$ により液状化判定しない

水の単位体積重量

10.0 (kN/m³)

上載荷重

0.0 (kN/m²)

使用曲線 $\gamma = 5$ (%)

設計加速度 200.00 (gal)

γ_n 0.65

地表変位 (Dey) 3.43 (cm)

液状化の程度 軽微

標尺 (m)	土質特性										液状化の判定												
	深さ (m)	層厚 (m)	土層種類	N値	判定深さ (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)	有上載効圧 $\sigma'v$ (kN/m ²)	全上載圧 (kN/m ²)	細含有土率 (%)	平均粒径 D50	二抵抗値 $\sigma'v$ (kN/m ²)	周抵抗値 (kN/m ²)	芯算出力比法	液を考慮した判定	低減係数	せん断力断 (kN/m ²)	補正値 Na	液抵抗比 $\tau l/\sigma'v$	せん断力断比 $\tau d/\sigma'v$	判定		
0	0.000	0.700	砂質土	8.0	1.300	24.0	24.0	25.8	28.8	20.0	0.429	0.00	0.00	N値		0.980	3.7	23.59	0.370	0.145		0	
	0.700	1.100	砂質土			20.0	20.0															1	
	1.800	1.500	砂質土	7.0	3.800	19.0	19.0	49.3	77.3	32.8	0.182	0.00	0.00	N値		0.943	9.7	19.15	0.219	0.196		2	
	3.300	0.950	礫質土	18.0	4.350	20.0	20.0	54.9	88.4	8.5	3.943	0.00	0.00	N値		0.935	11.0	16.82	0.184	0.200			
	4.250	1.450	礫質土	11.0	5.300	21.0	21.0	65.3	108.4	8.5	3.943	0.00	0.00	N値		0.920	13.2	9.42	0.126	0.202			
	5.700	2.450	砂質土	8.0	6.300			75.8	128.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	9.10	0.124	0.000			
	8.150	2.050	砂質土	10.0	7.300	20.0	20.0	85.8	148.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	10.69	0.135	0.000			
	10.200		粘性土	5.0	8.300			95.6	168.6	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	5.06	0.092	0.000			
			粘性土	6.0	9.300			104.6	187.6	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	5.81	0.099	0.000			
	13.100	2.900	礫質土	7.5	10.350	19.0	19.0	114.4	207.9	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	6.94	0.108	0.000			
			礫質土	45.0	11.300			124.8	227.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	39.88	0.600	0.000			
	14.400	1.300	粘性土	45.0	12.300			135.8	248.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	38.23	0.600	0.000			
			粘性土	7.0	13.300	21.0	21.0	146.4	269.4	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	5.73	0.098	0.000			
	17.300	2.900	砂質土			19.0	19.0	165.3	308.3	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	13.09	0.151	0.000			
	17.700	0.400	砂質土	17.0	15.300			175.3	328.3	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	15.70	0.173	0.000			
	18.400	0.700	礫質土	21.0	16.300			186.4	350.4	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	56.56	0.600	0.000			
	19.100	0.700	粘性土	78.0	17.400	20.0	20.0	194.7	367.2	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	9.58	0.127	0.000			
	20.150	1.050	粘性土	13.5	18.250	19.0	19.0	204.8	387.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	10.38	0.133	0.000			
	21.400	1.250	粘性土	15.0	19.300	20.0	20.0			0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0						
				19.0		19.0	19.0																
				20.0		20.0	20.0																

図表 7-3-16 液状化判定結果図表 No.3 200 gal

地点名

No. 3 Case-3

(仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

基準名 建築基礎構造設計指針

判定方法 地表面設計用水平加速度と、実測N値

Fc>50%の取扱い

液状化の判定外とする

PL値

9.04

地下水位面 1.00 (m)

水の単位体積重量

10.0 (kN/m³)

(注) 判定外

**1 地下水位より上(液状化の可能性は低い)

**2 $\tau d/\sigma'v$ が0.0以下である(液状化の可能性は低い)

**3 Fc<Nfグラフ範囲外(液状化の可能性は低い)

**4 全上載圧または有効上載圧が0.0以下となる層である

**5 Fc>35 Pc>10% Ip>15%により液状化判定しない

上載荷重

0.0 (kN/m²)

使用曲線

$\gamma = 5$ (%)

設計加速度

350.00 (gal)

γ_n

0.65

地表変位(Dey)

7.01 (cm)

液状化の程度 小

標尺 (m)	土質特性										液状化の判定											
	深さ (m)	層厚 (m)	土層種類	N値	判定深さ (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)	有上載効圧 $\sigma'v$ (kN/m ²)	全上載圧 (kN/m ²)	細含有土率 (%)	平均粒径 D50	二値以上値 (kN/m ²)	間断面抗力 (kN/m ²)	芯算出力比法	液を考慮した判定	低減係数	せん断力断 (kN/m ²)	修正値 Na	液抵抗比 $\tau l/\sigma'v$	せん断力断比 $\tau d/\sigma'v$	判定	
0	0.000	0.700	砂質土	8.0	1.300	24.0	24.0	25.8	28.8	20.0	0.429	0.00	0.00	N値		0.980	6.6	23.59	0.370	0.254	1.457	
	0.700	1.100	砂質土			20.0	20.0															
	1.800	1.500	砂質土	7.0	3.800	19.0	19.0	49.3	77.3	32.8	0.182	0.00	0.00	N値		0.943	16.9	19.15	0.219	0.343	0.639	
	3.300	0.950	礫質土	18.0	4.350	20.0	20.0	54.9	88.4	8.5	3.943	0.00	0.00	N値		0.935	19.2	16.82	0.184	0.349	0.527	
	4.250	1.450	礫質土	11.0	5.300	21.0	21.0	65.3	108.4	8.5	3.943	0.00	0.00	N値		0.920	23.2	9.42	0.126	0.354	0.356	
	5.700		砂質土	8.0	6.300			75.8	128.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	9.10	0.124	0.000		
	8.150	2.450	砂質土	10.0	7.300	20.0	20.0	85.8	148.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	10.69	0.135	0.000		
			粘性土	5.0	8.300			95.6	168.6	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	5.06	0.092	0.000		
			粘性土	6.0	9.300			104.6	187.6	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	5.81	0.099	0.000		
	10.200	2.050	礫質土	7.5	10.350	19.0	19.0	114.4	207.9	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	6.94	0.108	0.000		
			礫質土	45.0	11.300			124.8	227.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	39.88	0.600	0.000		
			礫質土	45.0	12.300			135.8	248.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	38.23	0.600	0.000		
	13.100	2.900	粘性土	7.0	13.300	21.0	21.0	146.4	269.4	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	5.73	0.098	0.000		
			粘性土			19.0	19.0															
	14.400	1.300	砂質土	17.0	15.300			165.3	308.3	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	13.09	0.151	0.000		
			砂質土	21.0	16.300			175.3	328.3	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	15.70	0.173	0.000		
			礫質土	78.0	17.400	20.0	20.0	186.4	350.4	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	56.56	0.900	0.000		
	17.300	2.900	粘性土	13.5	18.250	19.0	19.0	194.7	367.2	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	9.58	0.127	0.000		
	17.700	0.400	粘性土			20.0	20.0															
	18.400	0.700	粘性土	15.0	19.300	20.0	20.0	204.8	387.8	0.0	0.000	0.00	0.00	N値		0.000	0.0	10.38	0.133	0.000		
	19.100	0.700	粘性土			19.0	19.0															
	20.150	1.050				20.0	20.0															
	21.400	1.250				20.0	20.0															

図表 7-3-17 液状化判定結果図表 No.3 350 gal

調査位置平面図

調査位置平面図

S=1/200

一凡例

- 調査地点 (Survey Point): Represented by a red circle with a crosshair.
- 既存資料 (Existing Data): Represented by a blue circle with a crosshair.

(S.45)

※既存資料の標高は当時のものを採用した

ボーリング柱状図

孔内水平載荷試驗結果

孔内水平載荷試験結果一覧表

調査名：(仮称)市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

調査地点	調査深度 GL-m	地質名	N値	地盤係数K MN/m ³	変形係数E MN/m ²	降伏圧Py kN/m ²	破壊圧PL kN/m ²
No. 1	3. 30	礫粘土混じり砂	9	55. 83	3. 596	140. 14	323. 04
No. 3	6. 30	シルト質砂	8	64. 59	3. 885	147. 26	361. 04

孔内水平載荷試験

調査件名	(仮称)市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務		
測定番号	1-1	深度	GL -3.30 m
測定月日	2023年 7月10日	時間	PM5:00
使用ゴム筒	生ゴムハイカー	N 値	9
地質名	礫粘土混じり砂		

試験装置	LLT
試験時の状況	

静止土圧 P_o (kN/m ²)	降伏圧 P_y (kN/m ²)	破壊圧 P_L (kN/m ²)	地盤係数 K_m (kN/m ³)	変形係数 E (kN/m ²)	K値を求めた 中間半径 r_m (cm)
116.39	140.14	323.04	55,830	3,596	4.954

孔内水平載荷試験

調査件名	(仮称)市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務		
測定番号	3-1	深度	GL -6.30 m
測定月日	2023年 6月27日	時間	PM3:30
使用ゴム筒	生ゴムハイカー	N 値	8
地質名	シルト質砂		

試験装置	LLT
試験時の状況	

静止土圧 P_o (kN/m ²)	降伏圧 P_y (kN/m ²)	破壊圧 P_L (kN/m ²)	地盤係数 K_m (kN/m ³)	変形係数 E (kN/m ²)	K 値を求めた 中間半径 r_m (cm)
83.14	147.26	361.04	64,590	3,885	4.627

L L T測定データシート

調査件名	(仮称)市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務		
測定番号	3-1	深 度	GL -6.30 m
測 定 日	6月27日	時 間	PM3:30
使用ゴム筒	生ゴムハイカー	N 値	8
地 質	シルト質砂		

測 定 者		自然水位	GL -1.00 m
記 録 者		孔内水位	GL -1.25 m
機器番号	4188	タンク高さ	GL +0.00 m

初期スタンドパイプの水位 H_o	0.80 cm
挿入後スタンドパイプの水位 H_o'	0.90 cm

- [注記] 1) PGは使用ゴムに応じてあらかじめ定めたH-PG曲線より求める。
 2) P_s は(PG-P)を求め、その最大値とする。 $P_s = 7.20$ (kN/m²)
 3) P_e は次式から求める。 $P_e = P + P_s - PG$

セル水圧 P (kN/m ²)	ガス圧 P (kN/m ²)	スタンドパイプ読みH' (cm)			
		15	30	60	120
20.00	20.00	1.40	1.50	1.80	1.90
40.00	40.00	2.20	2.40	2.60	2.80
60.00	60.00	3.10	3.40	3.60	3.80
80.00	80.00	4.10	4.40	4.80	5.00
100.00	100.00	5.40	5.70	6.00	6.00
120.00	120.00	6.50	6.70	7.00	7.20
140.00	140.00	7.50	7.60	7.70	7.90
160.00	160.00	8.10	8.20	8.20	8.30
180.00	180.00	8.60	8.70	8.70	8.80
200.00	200.00	9.00	9.10	9.20	9.20
220.00	220.00	9.50	9.60	9.70	9.70
240.00	240.00	9.90	10.00	10.00	10.10
260.00	260.00	10.40	10.50	10.50	10.50
280.00	280.00	10.80	10.90	10.90	11.00
300.00	300.00	11.20	11.30	11.30	11.40
320.00	320.00	11.70	11.80	11.80	11.90
340.00	340.00	12.10	12.20	12.20	12.40
360.00	360.00	12.60	12.60	12.70	12.80
400.00	400.00	13.50	13.60	13.70	13.80
420.00	420.00	14.00	14.10	14.20	14.30
440.00	440.00	14.50	14.60	14.80	14.90
460.00	460.00	15.10	15.20	15.40	15.60
480.00	480.00	15.70	15.80	16.00	16.20
500.00	500.00	16.40	16.50	16.70	17.00
520.00	520.00	17.20	17.30	17.50	17.80
540.00	540.00	18.00	18.20	18.40	18.70
560.00	560.00	19.00	19.10	19.40	19.90
580.00	580.00	20.10	20.30	20.60	21.10
600.00	600.00	21.30	21.50	22.00	22.50
620.00	620.00	22.80	23.00	23.50	24.10
640.00	640.00	24.50	24.70	25.30	26.10

ΔH (cm)	H (cm)	PG (kN/m ²)	PG-P (kN/m ²)	P_e (kN/m ²)	r (cm)
0.40	1.10	27.20	7.20	0.00	4.078
0.40	2.00	38.00	-2.00	9.20	4.141
0.40	3.00	50.00	-10.00	17.20	4.210
0.60	4.20	60.80	-19.20	26.40	4.292
0.30	5.20	69.40	-30.60	37.80	4.358
0.50	6.40	77.80	-42.20	49.40	4.437
0.30	7.10	82.55	-57.45	64.65	4.482
0.10	7.50	84.75	-75.25	82.45	4.507
0.10	8.00	87.50	-92.50	99.70	4.539
0.10	8.40	89.70	-110.30	117.50	4.565
0.10	8.90	92.45	-127.55	134.75	4.596
0.10	9.30	94.50	-145.50	152.70	4.621
0.00	9.70	96.50	-163.50	170.70	4.646
0.10	10.20	99.00	-181.00	188.20	4.677
0.10	10.60	101.00	-199.00	206.20	4.701
0.10	11.10	103.40	-216.60	223.80	4.732
0.20	11.60	105.40	-234.60	241.80	4.762
0.20	12.00	107.00	-253.00	260.20	4.786
0.20	13.00	111.00	-289.00	296.20	4.846
0.20	13.50	112.75	-307.25	314.45	4.876
0.30	14.10	114.85	-325.15	332.35	4.911
0.40	14.80	117.30	-342.70	349.90	4.952
0.40	15.40	119.20	-360.80	368.00	4.986
0.50	16.20	121.60	-378.40	385.60	5.032
0.50	17.00	124.00	-396.00	403.20	5.078
0.50	17.90	126.25	-413.75	420.95	5.129
0.80	19.10	129.25	-430.75	437.95	5.196
0.80	20.30	132.25	-447.75	454.95	5.262
1.00	21.70	135.40	-464.60	471.80	5.338
1.10	23.30	138.45	-481.55	488.75	5.423
1.40	25.30	141.60	-498.40	505.60	5.528

室内土質試験結果

土質試験結果一覧表（基礎地盤）

調査件名（仮称）市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

整理年月日 令和 5年 8月 18日

整理担当者

試料番号 (深 さ)	No.1 P2 2.15m-2.46m	No.1 D-1 4.60m-5.20m	No.1 P7 7.15m-7.45m	No.1 P8 8.15m-8.50m	No.1 P9 9.15m-9.45m	No.1 P10 10.15m-10.45m	
一般	湿潤密度 ρ_t g/cm ³		1.901				
	乾燥密度 ρ_d g/cm ³		1.451				
	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.669	2.657	2.662	2.663	2.662	2.660
	自然含水比 w_n %	14.21	31.04	50.68	34.80	26.48	30.59
	間隙比 e		0.832				
	飽和度 S_r %		99.16				
粒度	石分 (75mm以上) %						
	礫分 ¹⁾ (2~75mm) %	24.3	0.4	5.2	0.7	15.9	6.8
	砂分 ¹⁾ (0.075~2mm) %	50.4	25.6	45.7	62.3	43.7	30.1
	シルト分 ¹⁾ (0.005~0.075mm) %	19.1	39.9	33.6	30.6	23.1	41.2
	粘土分 ¹⁾ (0.005mm未満) %	6.2	34.1	15.5	6.4	17.3	21.9
	最大粒径 mm	19.0	4.75	9.5	4.75	9.5	9.5
	均等係数 U_c	66.00		79.88	12.02		51.50
	曲率係数 U_c'	1.30		1.82	1.91		1.32
コンシステンシー特性	液性限界 w_L %	NP	44.4		NP		
	塑性限界 w_p %		23.6				
	塑性指数 I_p		20.8				
分類	地盤材料の 分類名	細粒分質 礫質砂	砂質粘土	礫まじり 細粒分質砂	細粒分質 礫質砂	礫まじり 砂質シルト	
	分類記号	SFG	CLS	SF-G	SF	SFG MS-G	
圧密	試験方法						
	圧縮指数 C_c 圧密降伏応力 p_c kN/m ²						
一軸圧縮	一軸圧縮強さ q_u kN/m ²		40.7				
	歪 ϵ %		2.7				
	変形係数 E50 MN/m ²		2.6				
せん断	試験条件						
	全応力 c kN/m ² ϕ 有効応力 c' kN/m ² ϕ'						

特記事項

1) 石分を除いた75mm未満の土質材料に対する百分率で表す。

[1 kN/m² = 0.0102 kgf/cm²]

土質試験結果一覧表（基礎地盤）

調査件名（仮称）市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

整理年月日 令和5年8月18日

整理担当者

試料番号 (深 さ)		No.1 P11 11.15m-11.45m	No.1 D-2 12.50m-13.10m	No.1 P17 17.15m-17.45m	No.1 D-3 22.50m-23.10m		
一般	湿润密度 ρ_t g/cm ³		1.936		1.868		
	乾燥密度 ρ_d g/cm ³		1.508		1.397		
	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.667	2.658	2.661	2.659		
	自然含水比 w_n %	21.33	28.43	25.15	33.74		
	間隙比 e		0.763		0.904		
	飽和度 S_r %		98.98		99.29		
粒度	石分 (75mm以上) %						
	礫分 ¹⁾ (2~75mm) %	19.2	3.7	3.8	0.0		
	砂分 ¹⁾ (0.075~2mm) %	47.7	24.2	46.8	10.3		
	シルト分 ¹⁾ (0.005~0.075mm) %	22.2	41.9	32.8	59.2		
	粘土分 ¹⁾ (0.005mm未満) %	10.9	30.2	16.6	30.5		
	最大粒径 mm	19.0	9.5	19.0	2.0		
	均等係数 U_c	87.74		98.83			
曲率係数 U_c'	2.12		2.87				
コンシステンシー特性	液性限界 w_L %		40.5		44.5		
	塑性限界 w_p %		22.8		24.9		
	塑性指数 I_p		17.7		19.6		
分類	地盤材料の分類名	細粒分質礫質砂	砂質粘土	細粒分質砂	砂まじり粘土		
	分類記号	SFG	CLS	SF	CL-S		
圧密	試験方法		段階載荷		段階載荷		
	圧縮指数 C_c		0.269		0.352		
	圧密降伏応力 p_c kN/m ²		254.4		410.1		
一軸圧縮	一軸圧縮強さ q_u kN/m ²		124.2		186.4		
	歪 ϵ %		6.9		5.2		
	変形係数 E50 MN/m ²		3.0		5.2		
せん断	試験条件						
	全応力 c kN/m ² ϕ						
	有効応力 c' kN/m ² ϕ'						

特記事項

1) 石分を除いた75mm未満の土質材料に対する百分率で表す。

[1 kN/m² = 0.0102 kgf/cm²]

土質試験結果一覧表（基礎地盤）

調査件名（仮称）市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

整理年月日 令和 5年 8月 18日

整理担当者

試料番号 (深 さ)		No.2 P1 1.15m-1.45m	No.2 P5 5.15m-5.35m	No.2 P6 6.15m-6.45m	No.2 P7 7.15m-7.45m	No.2 P8 8.15m-8.45m	No.2 P9 9.15m-9.45m
一般	湿潤密度 ρ_t g/cm ³						
	乾燥密度 ρ_d g/cm ³						
	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.667	2.674	2.667	2.664	2.668	2.667
	自然含水比 w_n %	13.77	12.64	21.01	34.59	14.67	24.33
	間隙比 e						
飽和度 S_r %							
粒度	石分 (75mm以上) %						
	礫分 ¹⁾ (2~75mm) %	20.4	59.6	21.4	8.7	35.0	28.7
	砂分 ¹⁾ (0.075~2mm) %	53.2	31.9	45.4	56.6	52.5	38.6
	シルト分 ¹⁾ (0.005~0.075mm) %	20.1	8.5	22.3	23.5	10.4	21.0
	粘土分 ¹⁾ (0.005mm未満) %	6.3		10.9	11.2	2.1	11.7
	最大粒径 mm	26.5	37.5	19.0	9.5	26.5	26.5
	均等係数 U_c	65.92	72.50	116.65	77.52	29.46	135.09
曲率係数 U_c'	1.63	0.84	1.44	1.77	1.07	2.19	
コンシステンシー特性	液性限界 w_L %	NP	NP			NP	
	塑性限界 w_p %						
	塑性指数 I_p						
分類	地盤材料の分類名	細粒分質礫質砂	細粒分まじり砂質礫	細粒分質礫質砂	礫まじり細粒分質砂	細粒分まじり礫質砂	細粒分質礫質砂
	分類記号	SFG	GS-F	SFG	SF-G	SG-F	SFG
圧密	試験方法						
	圧縮指数 C_c						
	圧密降伏応力 p_c kN/m ²						
一軸圧縮	一軸圧縮強さ q_u kN/m ²						
	歪 ϵ %						
	変形係数 E50 MN/m ²						
せん断	試験条件						
	全応力 c kN/m ² ϕ						
	有効応力 c' kN/m ² ϕ'						

特記事項

1) 石分を除いた75mm未満の土質材料に対する百分率で表す。

[1 kN/m² = 0.0102 kgf/cm²]

土質試験結果一覧表（基礎地盤）

調査件名（仮称）市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

整理年月日 令和 5年 8月 18日

整理担当者

試料番号 (深 さ)		No.3 P1 1.15m-1.45m	No.3 D-1 2.50m-3.30m	No.3 P3 3.65m-3.95m	No.3 P6 6.15m-6.45m	No.3 P15 15.15m-15.45m	No.3 P16 16.15m-16.45m
一般	湿润密度 ρ_t g/cm ³		1.979				
	乾燥密度 ρ_d g/cm ³		1.583				
	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.666	2.660	2.664	2.661	2.660	2.666
	自然含水比 w_n %	18.61	25.02	21.54	34.25	24.41	18.87
	間隙比 e		0.680				
	飽和度 S_r %		97.83				
粒度	石分 (75mm以上) %						
	礫分 ¹⁾ (2~75mm) %	20.6	0.1	7.5	3.3	1.4	18.2
	砂分 ¹⁾ (0.075~2mm) %	59.4	29.6	59.7	34.3	34.1	50.7
	シルト分 ¹⁾ (0.005~0.075mm) %	16.4	50.8	25.3	41.8	48.2	20.2
	粘土分 ¹⁾ (0.005mm未満) %	3.6	19.5	7.5	20.6	16.3	10.9
	最大粒径 mm	19.0	4.75	19.0	9.5	9.5	9.5
	均等係数 U_c	29.55		30.89	47.92	29.50	115.83
	曲率係数 U_c'	1.23		1.45	1.52	1.73	2.34
コンシステンシー特性	液性限界 w_L %	NP	37.1	NP			
	塑性限界 w_p %		24.7				
	塑性指数 I_p		12.4				
分類	地盤材料の分類名	細粒分質 礫質砂	砂質シルト	礫まじり 細粒分質砂	砂質シルト	砂質シルト	細粒分質 礫質砂
	分類記号	SFG	MLS	SF-G	MS	MS	SFG
圧密	試験方法		段階载荷				
	圧縮指数 C_c		0.206				
	圧密降伏応力 p_c kN/m ²		160.7				
一軸圧縮	一軸圧縮強さ q_u kN/m ²		52.9				
	歪 ϵ %		5.8				
	変形係数 E50 MN/m ²		2.8				
せん断	試験条件						
	全応力 c kN/m ² ϕ						
	有効応力 c' kN/m ² ϕ'						

特記事項

1) 石分を除いた75mm未満の土質材料に対する百分率で表す。

[1 kN/m² = 0.0102 kgf/cm²]

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試 験 者

試料番号(深さ)	No.1 P2 2.15m-2.46m			No.1 D-1 60m-5.20m			
ピクノメーター No.	161	162	163	170	171	172	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	96.182	96.441	101.484	96.267	95.045	94.577	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	82.918	84.455	88.746	86.693	85.261	85.042	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	161	162	163	170	171	172
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	53.736	52.860	54.859	48.349	49.514	49.151
	容器質量 g	32.577	33.749	34.517	33.021	33.871	33.896
	m_s g	21.159	19.111	20.342	15.328	15.643	15.255
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.670	2.672	2.665	2.654	2.660	2.657	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.669			2.657			
試料番号(深さ)	No.1 P7 7.15m-7.45m			No.1 P8 8.15m-8.50m			
ピクノメーター No.	164	165	166	167	168	169	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	98.497	98.817	97.197	98.798	97.605	100.020	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	86.388	88.459	86.587	87.599	86.918	88.534	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	164	165	166	167	168	169
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	53.306	50.943	51.488	51.448	51.681	53.200
	容器質量 g	33.960	34.397	34.521	33.544	34.614	34.853
	m_s g	19.346	16.546	16.967	17.904	17.067	18.347
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.663	2.664	2.659	2.660	2.665	2.664	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.662			2.663			
試料番号(深さ)	No.1 P9 9.15m-9.45m			No.1 P10 10.15m-10.45m			
ピクノメーター No.	170	171	172	173	174	175	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	97.510	97.382	95.533	95.638	98.031	98.936	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	86.693	85.261	85.042	84.138	87.410	87.564	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	170	171	172	173	174	175
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	50.300	53.237	50.672	54.051	53.393	51.985
	容器質量 g	33.021	33.871	33.896	35.648	36.416	33.816
	m_s g	17.279	19.366	16.776	18.403	16.977	18.169
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.664	2.663	2.659	2.656	2.661	2.663	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.662			2.660			

特記事項

1) ピクノメーターの検定結果から求める。

$$\rho_s = \frac{m_s}{m_s + (m_a - m_b)} \times \rho_w(T)$$

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試 験 者

試料番号(深さ)	No.1 P11 11.15m-11.45m			No.1 D-2 12.50m-13.10m			
ピクノメーター No.	176	177	178	173	174	175	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	101.598	102.178	99.947	92.975	98.038	97.629	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	88.186	89.177	86.542	84.138	87.410	87.564	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	176	177	178	173	174	175
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	56.058	56.507	56.650	49.779	53.411	49.923
	容器質量 g	34.658	35.759	35.238	35.648	36.416	33.816
	m_s g	21.400	20.748	21.412	14.131	16.995	16.107
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.669	2.668	2.664	2.659	2.659	2.656	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.667			2.658			
試料番号(深さ)	No.1 P17 17.15m-17.45m			No.1 D-3 22.50m-23.10m			
ピクノメーター No.	179	180	181	176	177	178	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	96.370	99.016	98.193	98.719	100.876	97.015	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	84.924	87.297	87.301	88.186	89.177	86.542	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	179	180	181	176	177	178
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	52.498	51.228	51.684	51.491	54.455	52.009
	容器質量 g	34.198	32.500	34.274	34.658	35.759	35.238
	m_s g	18.300	18.728	17.410	16.833	18.696	16.771
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.660	2.662	2.661	2.662	2.662	2.653	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.661			2.659			
試料番号(深さ)							
ピクノメーター No.							
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g							
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C							
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³							
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g							
試料の 炉乾燥質量	容器 No.						
	(炉乾燥試料+容器)質量 g						
	容器質量 g						
	m_s g						
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³							
平均値 ρ_s g/cm ³							

特記事項

1) ピクノメーターの検定結果から求める。

$$\rho_s = \frac{m_s}{m_s + (m_a - m_b)} \times \rho_w(T)$$

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試 験 者

試料番号(深さ)	No.2 P1 1.15m-1.45m			No.2 P5 5.15m-5.35m			
ピクノメーター No.	182	183	184	185	186	187	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	97.387	99.069	102.496	100.278	100.772	104.364	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	84.229	85.689	90.077	86.283	86.431	89.121	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	182	183	184	185	186	187
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	55.251	57.304	55.715	56.989	56.997	59.455
	容器質量 g	34.262	35.960	35.864	34.694	34.145	35.144
	m_s g	20.989	21.344	19.851	22.295	22.852	24.311
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.670	2.670	2.661	2.676	2.675	2.671	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.667			2.674			
試料番号(深さ)	No.2 P6 6.15m-6.45m			No.2 P7 7.15m-7.45m			
ピクノメーター No.	188	189	190	191	192	193	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	99.547	97.831	97.125	100.759	99.251	98.046	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	86.132	86.167	85.332	88.323	87.106	85.150	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	188	189	190	191	192	193
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	55.515	52.819	53.909	53.560	53.253	53.666
	容器質量 g	34.115	34.204	35.067	33.682	33.866	33.067
	m_s g	21.400	18.615	18.842	19.878	19.387	20.599
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.670	2.668	2.663	2.661	2.667	2.664	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.667			2.664			
試料番号(深さ)	No.2 P8 8.15m-8.45m			No.2 P9 9.15m-9.45m			
ピクノメーター No.	194	195	196	197	198	199	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	99.161	97.438	101.415	100.659	100.489	97.524	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	85.953	84.648	88.726	87.440	88.472	85.767	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	194	195	196	197	198	199
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	55.609	52.307	54.919	55.531	53.465	53.403
	容器質量 g	34.545	31.905	34.645	34.425	34.296	34.628
	m_s g	21.064	20.402	20.274	21.106	19.169	18.775
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.671	2.670	2.663	2.666	2.670	2.665	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.668			2.667			

特記事項

1) ピクノメーターの検定結果から求める。

$$\rho_s = \frac{m_s}{m_s + (m_a - m_b)} \times \rho_w(T)$$

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試 験 者

試料番号(深さ)	No.2 P12 12.15m-12.45m			No.2 P16 16.15m-16.45m			
ピクノメーター No.	200	201	202	203	204	205	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	99.749	102.696	102.335	97.052	94.390	97.635	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	85.592	87.836	87.223	85.759	83.794	86.239	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	200	201	202	203	204	205
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	57.784	58.874	58.886	52.290	51.453	54.291
	容器質量 g	35.221	35.185	34.758	34.243	34.532	36.079
	m_s g	22.563	23.689	24.128	18.047	16.921	18.212
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.674	2.673	2.666	2.662	2.665	2.662	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.671			2.663			
試料番号(深さ)	No.2 P17 17.15m-17.45m						
ピクノメーター No.	206	207	208				
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	97.466	99.060	97.863				
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28				
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623				
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	85.535	86.836	85.302				
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	206	207	208			
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	53.698	54.526	54.077			
	容器質量 g	34.662	35.017	34.012			
	m_s g	19.036	19.509	20.065			
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.669	2.668	2.664				
平均値 ρ_s g/cm ³	2.667						
試料番号(深さ)							
ピクノメーター No.							
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g							
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C							
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³							
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g							
試料の 炉乾燥質量	容器 No.						
	(炉乾燥試料+容器)質量 g						
	容器質量 g						
	m_s g						
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³							
平均値 ρ_s g/cm ³							

特記事項

1) ピクノメーターの検定結果から求める。

$$\rho_s = \frac{m_s}{m_s + (m_a - m_b)} \times \rho_w(T)$$

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試 験 者

試料番号(深さ)	No.3 P1 1.15m-1.45m			No.3 D-1 2.50m-3.30m			
ピクノメーター No.	209	210	62	179	180	181	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	95.261	97.055	102.221	96.194	99.161	98.518	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	83.085	84.984	90.069	84.924	87.297	87.301	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	209	210	62	179	180	181
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	52.080	53.182	50.695	52.212	51.464	52.216
	容器質量 g	32.648	33.918	31.276	34.198	32.500	34.274
	m_s g	19.432	19.264	19.419	18.014	18.964	17.942
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.668	2.668	2.662	2.661	2.661	2.658	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.666			2.660			
試料番号(深さ)	No.3 P3 3.65m-3.95m			No.3 P6 6.15m-6.45m			
ピクノメーター No.	73	90	161	162	163	164	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	102.483	103.610	96.259	94.986	99.112	98.048	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	90.465	90.920	82.918	84.455	88.746	86.388	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	73	90	161	162	163	164
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	51.766	52.059	53.902	50.594	51.075	52.597
	容器質量 g	32.577	31.794	32.577	33.749	34.517	33.960
	m_s g	19.189	20.265	21.325	16.845	16.558	18.637
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.666	2.665	2.661	2.658	2.664	2.661	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.664			2.661			
試料番号(深さ)	No.3 P15 15.15m-15.45m			No.3 P16 16.15m-16.45m			
ピクノメーター No.	165	166	167	168	169	170	
(試料+蒸留水+ピクノメーター)質量 m_b g	100.248	98.740	98.576	99.266	101.713	98.827	
m_b をはかったときの内容物の温度 T °C	28	28	28	28	28	28	
T °Cにおける蒸留水の密度 $\rho_w(T)$ g/cm ³	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	0.99623	
温度 T °Cの蒸留水を満たしたときの (蒸留水+ピクノメーター)質量 m_a g	88.459	86.587	87.599	86.918	88.534	86.693	
試料の 炉乾燥質量	容器 No.	165	166	167	168	169	170
	(炉乾燥試料+容器)質量 g	53.249	53.938	51.102	54.325	55.885	52.407
	容器質量 g	34.397	34.521	33.544	34.614	34.853	33.021
	m_s g	18.852	19.417	17.558	19.711	21.032	19.386
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.659	2.663	2.658	2.667	2.668	2.663	
平均値 ρ_s g/cm ³	2.660			2.666			

特記事項

1) ピクノメーターの検定結果から求める。

$$\rho_s = \frac{m_s}{m_s + (m_a - m_b)} \times \rho_w(T)$$

JIS A 1203 JGS 0121	土の含水比試験	
------------------------	---------	--

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号(深さ)	No.1 P2 2.15m-2.46m			No.1 D-1 4.60m-5.20m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	58.11	67.71	60.91	22.74	21.44	23.80
m_b g	50.68	59.25	53.58	17.26	16.30	18.33
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	14.66	14.28	13.68	31.75	31.53	29.84
平均値 w %	14.21			31.04		
特記事項						

試料番号(深さ)	No.1 P7 7.15m-7.45m			No.1 P8 8.15m-8.50m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	26.45	27.15	19.63	39.41	34.85	32.50
m_b g	17.32	18.29	13.01	29.41	25.72	24.09
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	52.71	48.44	50.88	34.00	35.50	34.91
平均値 w %	50.68			34.80		
特記事項						

試料番号(深さ)	No.1 P9 9.15m-9.45m			No.1 P10 10.15m-10.45m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	29.17	32.91	29.13	38.20	42.45	36.09
m_b g	22.91	25.98	23.22	29.00	32.47	27.91
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	27.32	26.67	25.45	31.72	30.74	29.31
平均値 w %	26.48			30.59		
特記事項						

試料番号(深さ)	No.1 P11 11.15m-11.45m			No.1 D-2 12.50m-13.10m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	50.69	43.45	50.29	28.57	25.99	27.94
m_b g	42.11	35.71	41.24	22.25	20.03	21.98
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	20.38	21.67	21.94	28.40	29.76	27.12
平均値 w %	21.33			28.43		
特記事項						

試料番号(深さ)	No.1 P17 17.15m-17.45m			No.1 D-3 22.50m-23.10m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	39.27	41.02	35.20	22.86	24.07	25.19
m_b g	31.24	32.78	28.25	17.16	17.96	18.80
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	25.70	25.14	24.60	33.22	34.02	33.99
平均値 w %	25.15			33.74		
特記事項						

$$w = \frac{m_a - m_b}{m_b - m_c} \times 100$$

m_a : (試料+容器) 質量
 m_b : (炉乾燥試料+容器) 質量
 m_c : 容器質量

JIS A 1203 JGS 0121	土の含水比試験	
------------------------	---------	--

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号(深さ)	No.2 P1 1.15m-1.45m			No.2 P5 5.15m-5.35m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	33.59	34.09	28.81	53.70	53.54	55.23
m_b g	29.82	29.79	25.22	47.28	47.60	49.37
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	12.64	14.43	14.23	13.58	12.48	11.87
平均値 w %	13.77			12.64		
特記事項						

試料番号(深さ)	No.2 P6 6.15m-6.45m			No.2 P7 7.15m-7.45m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	42.24	46.75	42.55	54.14	53.64	57.05
m_b g	34.64	38.60	35.46	40.46	39.80	42.20
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	21.94	21.11	19.99	33.81	34.77	35.19
平均値 w %	21.01			34.59		
特記事項						

試料番号(深さ)	No.2 P8 8.15m-8.45m			No.2 P9 9.15m-9.45m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	53.75	54.88	50.84	47.74	51.72	54.87
m_b g	46.83	47.45	44.77	38.66	41.46	43.98
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	14.78	15.66	13.56	23.49	24.75	24.76
平均値 w %	14.67			24.33		
特記事項						

試料番号(深さ)	No.2 P12 12.15m-12.45m			No.2 P16 16.15m-16.45m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	83.60	86.45	85.39	42.14	40.63	47.56
m_b g	72.84	76.33	75.52	33.77	32.61	38.36
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	14.77	13.26	13.07	24.79	24.59	23.98
平均値 w %	13.70			24.45		
特記事項						

試料番号(深さ)	No.2 P17 17.15m-17.45m					
容器 No.	1	2	3			
m_a g	51.55	48.72	53.86			
m_b g	45.50	43.28	48.00			
m_c g	0.00	0.00	0.00			
w %	13.30	12.57	12.21			
平均値 w %	12.69					
特記事項						

$$w = \frac{m_a - m_b}{m_b - m_c} \times 100$$

m_a : (試料+容器) 質量
 m_b : (炉乾燥試料+容器) 質量
 m_c : 容器質量

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号(深さ)	No.3 P1 1.15m-1.45m			No.3 D-1 2.50m-3.30m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	54.54	55.53	54.08	24.35	26.35	19.79
m_b g	45.65	46.84	45.91	19.49	21.05	15.84
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	19.47	18.55	17.80	24.94	25.18	24.94
平均値 w %	18.61			25.02		
特記事項						

試料番号(深さ)	No.3 P3 3.65m-3.95m			No.3 P6 6.15m-6.45m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	35.66	35.79	35.78	40.90	35.30	39.96
m_b g	29.18	29.50	29.55	30.41	26.24	29.88
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	22.21	21.32	21.08	34.50	34.53	33.73
平均値 w %	21.54			34.25		
特記事項						

試料番号(深さ)	No.3 P15 15.15m-15.45m			No.3 P16 16.15m-16.45m		
容器 No.	1	2	3	1	2	3
m_a g	49.47	49.93	43.92	44.18	45.50	45.95
m_b g	39.99	40.06	35.17	37.03	38.06	39.02
m_c g	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
w %	23.71	24.64	24.88	19.31	19.55	17.76
平均値 w %	24.41			18.87		
特記事項						

試料番号(深さ)						
容器 No.						
m_a g						
m_b g						
m_c g						
w %						
平均値 w %						
特記事項						

試料番号(深さ)						
容器 No.						
m_a g						
m_b g						
m_c g						
w %						
平均値 w %						
特記事項						

$$w = \frac{m_a - m_b}{m_b - m_c} \times 100$$

m_a : (試料+容器) 質量
 m_b : (炉乾燥試料+容器) 質量
 m_c : 容器質量

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.1 P2 2.15m-2.46m		No.1 D-1 4.60m-5.20m		試料番号 (深さ)	No.1 P2 2.15m-2.46m		No.1 D-1 4.60m-5.20m				
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %		粗礫分 %	中礫分 %	細礫分 %	粗砂分 %	中砂分 %	細砂分 %	シルト分 %
ふるい 分析	75		75		粗礫分 %	0.0	0.0					
	53		53		中礫分 %	11.5	0.0					
	37.5		37.5		細礫分 %	12.8	24.3	0.4	0.4			
	26.5		26.5		粗砂分 %	14.6		1.2				
	19	100.0	19		中砂分 %	19.1		5.8				
	9.5	94.9	9.5		細砂分 %	16.7	50.4	18.6	25.6			
	4.75	88.5	4.75	100.0	シルト分 %	19.1	19.1	39.9	39.9			
	2	75.7	2	99.6	粘土分 %	6.2	6.2	34.1	34.1			
	0.850	61.1	0.850	98.4	2mmふるい通過質量百分率 %	75.7		99.6				
	0.425	50.4	0.425	96.2	425 μ mふるい通過質量百分率 %	50.4		96.2				
	0.250	42.0	0.250	92.6	75 μ mふるい通過質量百分率 %	25.3		74.0				
	0.106	29.3	0.106	81.1	最大粒径 mm	19.0		4.75				
	0.075	25.3	0.075	74.0	60% 粒径 D_{60} mm	0.7986		0.0473				
沈降 分析	0.0517	21.8	0.0434	57.7	50% 粒径 D_{50} mm	0.4168		0.0288				
	0.0373	18.5	0.0320	51.8	30% 粒径 D_{30} mm	0.1122		0.0020				
	0.0241	15.2	0.0211	45.5	10% 粒径 D_{10} mm	0.0121		--				
	0.0142	11.2	0.0126	40.1	均等係数 U_c	66.00		--				
	0.0102	9.0	0.0090	37.0	曲率係数 U'_c	1.30		--				
	0.0073	7.5	0.0064	35.3	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.669		2.657				
	0.0037	5.1	0.0033	31.8	使用した分散剤 溶液濃度, 溶液添加量	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶				
0.0015	2.8	0.0014	29.0	20% 粒径 D20 mm	0.0438		--

0.005	0.075	0.250	0.850	2	4.75	19	75
粘土	シルト	細砂	中砂	粗砂	細礫	中礫	粗礫

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.1 P7 7.15m-7.45m		No.1 P8 8.15m-8.50m		試料番号 (深さ)	No.1 P7 7.15m-7.45m		No.1 P8 8.15m-8.50m				
	粒径 mm	通過質量百分率%	粒径 mm	通過質量百分率%		粗礫分 %	中礫分 %	細礫分 %	粗砂分 %	中砂分 %	細砂分 %	シルト分 %
ふるい 分析	75		75		粗礫分 %	0.0		0.0				
	53		53		中礫分 %	1.4		0.0				
	37.5		37.5		細礫分 %	3.8	5.2	0.7	0.7			
	26.5		26.5		粗砂分 %	7.5		1.3				
	19		19		中砂分 %	15.6		15.1				
	9.5	100.0	9.5		細砂分 %	22.6	45.7	45.9	62.3			
	4.75	98.6	4.75	100.0	シルト分 %	33.6	33.6	30.6	30.6			
	2	94.8	2	99.3	粘土分 %	15.5	15.5	6.4	6.4			
	0.850	87.3	0.850	98.0	2mmふるい通過質量百分率 %	94.8		99.3				
	0.425	79.0	0.425	95.1	425 μ mふるい通過質量百分率 %	79.0		95.1				
	0.250	71.7	0.250	82.9	75 μ mふるい通過質量百分率 %	49.1		37.0				
	0.106	55.3	0.106	47.7	最大粒径 mm	9.5		4.75				
	0.075	49.1	0.075	37.0	60 % 粒径 D_{60} mm	0.1358		0.1430				
沈降 分析	0.0480	41.9	0.0430	23.5	50 % 粒径 D_{50} mm	0.0795		0.1126				
	0.0349	37.2	0.0328	19.0	30 % 粒径 D_{30} mm	0.0205		0.0570				
	0.0228	31.5	0.0221	14.8	10 % 粒径 D_{10} mm	0.0017		0.0119				
	0.0136	24.9	0.0134	10.9	均等係数 U_c	79.88		12.02				
	0.0098	21.2	0.0097	8.9	曲率係数 U'_c	1.82		1.91				
	0.0070	17.9	0.0070	7.5	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.662		2.663				
	0.0036	13.2	0.0036	5.4	使用した分散剤 溶液濃度, 溶液添加量	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶				
0.0015	9.6	0.0015	3.6	20 % 粒径 D20 mm	0.0088		0.0354

0.005	0.075	0.250	0.850	2	4.75	19	75
粘 土	シ ル ト	細 砂	中 砂	粗 砂	細 礫	中 礫	粗 礫

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.1 P9 9.15m-9.45m		No.1 P10 10.15m-10.45m		試料番号 (深さ)	No.1 P9 9.15m-9.45m		No.1 P10 10.15m-10.45m				
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %		粗礫分 %	中礫分 %	細礫分 %	粗砂分 %	中砂分 %	細砂分 %	シルト分 %
ふるい 分析	75		75		粗礫分 %	0.0	0.0			中礫分 %	4.0	2.6
	53		53		細礫分 %	11.9	15.9	4.2	6.8	粗砂分 %	11.2	4.8
	37.5		37.5		中砂分 %	14.1		8.0		細砂分 %	18.4	43.7
	26.5		26.5		シルト分 %	23.1	23.1	41.2	41.2			
	19		19		粘土分 %	17.3	17.3	21.9	21.9			
	9.5	100.0	9.5	100.0	2mmふるい通過質量百分率 %	84.1		93.2				
	4.75	96.0	4.75	97.4	425 μ mふるい通過質量百分率 %	65.7		84.9				
	2	84.1	2	93.2	75 μ mふるい通過質量百分率 %	40.4		63.1				
	0.850	72.9	0.850	88.4	最大粒径 mm	9.5		9.5				
	0.425	65.7	0.425	84.9	60 % 粒径 D_{60} mm	0.2740		0.0618				
	0.250	58.8	0.250	80.4	50 % 粒径 D_{50} mm	0.1436		0.0334				
	0.106	45.3	0.106	68.7	30 % 粒径 D_{30} mm	0.0275		0.0099				
	0.075	40.4	0.075	63.1	10 % 粒径 D_{10} mm	--		0.0012				
沈降 分析	0.0426	34.2	0.0407	53.6	均等係数 U_c	--		51.50				
	0.0312	31.3	0.0303	48.4	曲率係数 U'_c	--		1.32				
	0.0207	27.4	0.0203	41.8	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.662		2.660				
	0.0125	23.1	0.0125	33.6	使用した分散剤	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶				
	0.0091	20.5	0.0091	28.8	溶液濃度, 溶液添加量							
0.0065	18.5	0.0066	24.6	20 % 粒径 D20 mm	0.0086		0.0043					
0.0034	15.4	0.0034	18.0									
0.0014	12.1	0.0015	11.7

0.005	0.075	0.250	0.850	2	4.75	19	75
粘土	シルト	細砂	中砂	粗砂	細礫	中礫	粗礫

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.1 P11 11.15m-11.45m		No.1 D-2 12.50m-13.10m		試料番号 (深さ)	No.1 P11 11.15m-11.45m		No.1 D-2 12.50m-13.10m				
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %		粗礫分 %	中礫分 %	細礫分 %	粗砂分 %	中砂分 %	細砂分 %	シルト分 %
ふるい 析	75		75		粗礫分 %	0.0	0.0					
	53		53		中礫分 %	8.5	1.1					
	37.5		37.5		細礫分 %	10.7	19.2	2.6	3.7			
	26.5		26.5		粗砂分 %	10.1		3.7				
	19	100.0	19		中砂分 %	17.4		7.0				
	9.5	97.8	9.5	100.0	細砂分 %	20.2	47.7	13.5	24.2			
	4.75	91.5	4.75	98.9	シルト分 %	22.2	22.2	41.9	41.9			
	2	80.8	2	96.3	粘土分 %	10.9	10.9	30.2	30.2			
	0.850	70.7	0.850	92.6	2mmふるい通過質量百分率 %	80.8		96.3				
	0.425	61.9	0.425	89.0	425 μ mふるい通過質量百分率 %	61.9		89.0				
	0.250	53.3	0.250	85.6	75 μ mふるい通過質量百分率 %	33.1		72.1				
	0.106	38.4	0.106	77.5	最大粒径 mm	19.0		9.5				
	0.075	33.1	0.075	72.1	60 % 粒径 D_{60} mm	0.3773		0.0484				
沈降 分 析	0.0479	27.8	0.0442	57.7	50 % 粒径 D_{50} mm	0.2075		0.0304				
	0.0348	24.6	0.0325	51.3	30 % 粒径 D_{30} mm	0.0586		0.0050				
	0.0228	20.4	0.0214	44.4	10 % 粒径 D_{10} mm	0.0043		--				
	0.0135	16.6	0.0128	37.8	均等係数 U_c	87.74		--				
	0.0098	14.1	0.0092	34.3	曲率係数 U'_c	2.12		--				
	0.0070	12.4	0.0066	31.8	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.667		2.658				
	0.0036	9.3	0.0034	27.9	使用した分散剤 溶液濃度, 溶液添加量	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶				
0.0015	6.1	0.0014	23.9	20 % 粒径 D_{20} mm	0.0220		--

0.005	0.075	0.250	0.850	2	4.75	19	75
粘 土	シ ル ト	細 砂	中 砂	粗 砂	細 礫	中 礫	粗 礫

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.1 P17 17.15m-17.45m		No.1 D-3 22.50m-23.10m		試料番号 (深さ)	No.1 P17 17.15m-17.45m		No.1 D-3 22.50m-23.10m								
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %		粗礫分 %	中礫分 %	細礫分 %	粗砂分 %	中砂分 %	細砂分 %	シルト分 %	粘土分 %			
ふるい 分析	75		75		粗礫分 %	0.0		0.0		中礫分 %	1.6		0.0			
	53		53		細礫分 %	2.2	3.8	0.0	0.0	粗砂分 %	5.0		0.2			
	37.5		37.5		中砂分 %	11.9		1.2		細砂分 %	29.9	46.8	8.9	10.3		
	26.5		26.5		シルト分 %	32.8	32.8	59.2	59.2	粘土分 %	16.6	16.6	30.5	30.5		
	19	100.0	19		2mmふるい通過質量百分率 %	96.2		100.0		0.850	91.2	0.850	99.8	425 μ mふるい通過質量百分率 %	85.9	99.7
	9.5	98.7	9.5		0.425	85.9	0.425	99.7	75 μ mふるい通過質量百分率 %	49.4		89.7				
	4.75	98.4	4.75		0.250	79.3	0.250	98.6	最大粒径 mm	19.0		2.0				
	2	96.2	2	100.0	0.106	57.2	0.106	93.7	60 % 粒径 D_{60} mm	0.1186		0.0228				
	0.850	91.2	0.850	99.8	0.075	49.4	0.075	89.7	50 % 粒径 D_{50} mm	0.0777		0.0160				
	0.425	85.9	0.425	99.7	沈降 分析	30 % 粒径 D_{30} mm	0.0202		0.0049							
	0.250	79.3	0.250	98.6		10 % 粒径 D_{10} mm	0.0012		--							
	0.106	57.2	0.106	93.7		均等係数 U_c	98.83		--							
	0.075	49.4	0.075	89.7		曲率係数 U'_c	2.87		--							
0.0446	41.0	0.0388	75.5	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³		2.661		2.659								
0.0327	36.7	0.0291	68.0	使用した分散剤		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶								
0.0217	31.0	0.0200	56.0	溶液濃度, 溶液添加量												
0.0131	24.8	0.0124	43.8	20 % 粒径 D_{20} mm	0.0084		0.0014									
0.0095	21.2	0.0091	38.1													
0.0068	18.4	0.0066	33.6													
0.0035	14.4	0.0034	26.2													
0.0015	10.8	0.0014	20.2

0.005	0.075	0.250	0.850	2	4.75	19	75
粘土	シルト	細砂	中砂	粗砂	細礫	中礫	粗礫

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.2 P1 1.15m-1.45m		No.2 P5 5.15m-5.35m		試料番号 (深さ)	No.2 P1 1.15m-1.45m		No.2 P5 5.15m-5.35m				
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %		粗礫分 %	中礫分 %	細礫分 %	粗砂分 %	中砂分 %	細砂分 %	シルト分 %
ふるい 析	75		75		粗礫分 %	1.8		25.4				
	53		53		中礫分 %	5.3		21.7				
	37.5		37.5	100.0	細礫分 %	13.3	20.4	12.5	59.6			
	26.5	100.0	26.5	81.3	粗砂分 %	15.4		9.7				
	19	98.2	19	74.6	中砂分 %	23.5		11.4				
	9.5	95.7	9.5	64.1	細砂分 %	14.3	53.2	10.8	31.9			
	4.75	92.9	4.75	52.9	シルト分 %	20.1	20.1	8.5	8.5			
	2	79.6	2	40.4	粘土分 %	6.3	6.3	--	--			
	0.850	64.2	0.850	30.7	2mmふるい通過質量百分率 %	79.6		40.4				
	0.425	50.8	0.425	24.5	425 μ mふるい通過質量百分率 %	50.8		24.5				
	0.250	40.7	0.250	19.3	75 μ mふるい通過質量百分率 %	26.4		8.5				
	0.106	29.9	0.106	10.4	最大粒径 mm	26.5		37.5				
	0.075	26.4	0.075	8.5	60 % 粒径 D_{60} mm	0.6856		7.417				
沈降 分 析	0.0506	22.6			50 % 粒径 D_{50} mm	0.4099		3.943				
	0.0365	20.0			30 % 粒径 D_{30} mm	0.1078		0.7996				
	0.0237	16.5			10 % 粒径 D_{10} mm	0.0104		0.1023				
	0.0141	12.2			均等係数 U_c	65.92		72.50				
	0.0101	9.9			曲率係数 U'_c	1.63		0.84				
	0.0072	7.8			土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.667		2.674				
	0.0037	5.0			使用した分散剤 溶液濃度, 溶液添加量	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶				
0.0015	2.5			20 % 粒径 D20 mm	0.0365		0.2707

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.2 P6 6.15m-6.45m		No.2 P7 7.15m-7.45m		試料番号 (深さ)	No.2 P6 6.15m-6.45m		No.2 P7 7.15m-7.45m				
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %		粗礫分 %	中礫分 %	細礫分 %	粗砂分 %	中砂分 %	細砂分 %	シルト分 %
ふる る い 分 析	75		75		粗礫分 %	0.0	0.0					
	53		53		中礫分 %	11.5	0.9					
	37.5		37.5		細礫分 %	9.9	21.4	7.8	8.7			
	26.5		26.5		粗砂分 %	10.9	12.6					
	19	100.0	19		中砂分 %	17.4	23.0					
	9.5	94.7	9.5	100.0	細砂分 %	17.1	45.4	21.0	56.6			
	4.75	88.5	4.75	99.1	シルト分 %	22.3	22.3	23.5	23.5			
	2	78.6	2	91.3	粘土分 %	10.9	10.9	11.2	11.2			
	0.850	67.7	0.850	78.7	2mmふるい通過質量百分率 %	78.6	91.3					
	0.425	57.7	0.425	66.5	425 μ mふるい通過質量百分率 %	57.7	66.5					
	0.250	50.3	0.250	55.7	75 μ mふるい通過質量百分率 %	33.2	34.7					
	0.106	37.8	0.106	39.5	最大粒径 mm	19.0	9.5					
	0.075	33.2	0.075	34.7	60 % 粒径 D_{60} mm	0.5016	0.3101					
沈 降 分 析	0.0461	28.2	0.0500	30.8	50 % 粒径 D_{50} mm	0.2464	0.1870					
	0.0337	25.0	0.0361	27.2	30 % 粒径 D_{30} mm	0.0557	0.0468					
	0.0221	21.6	0.0234	23.0	10 % 粒径 D_{10} mm	0.0043	0.0040					
	0.0133	17.2	0.0139	18.0	均等係数 U_c	116.65	77.52					
	0.0096	14.7	0.0100	15.5	曲率係数 U'_c	1.44	1.77					
	0.0069	12.5	0.0071	13.0	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.667	2.664					
	0.0035	9.1	0.0036	9.6	使用した分散剤 溶液濃度, 溶液添加量	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶					
0.0015	5.9	0.0015	6.7	20 % 粒径 D_{20} mm	0.0186	0.0174

0.005	0.075	0.250	0.850	2	4.75	19	75
粘 土	シ ル ト	細 砂	中 砂	粗 砂	細 礫	中 礫	粗 礫

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.2 P8 8.15m-8.45m		No.2 P9 9.15m-9.45m		試料番号 (深さ)	No.2 P8 8.15m-8.45m		No.2 P9 9.15m-9.45m	
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %		粗礫分 %	3.0	7.0	7.0
ふる る い 分 析	75		75		中礫分 %	16.0	13.7		
	53		53		細礫分 %	16.0	35.0	8.0	28.7
	37.5		37.5		粗砂分 %	15.9		6.1	
	26.5	100.0	26.5	100.0	中砂分 %	21.3		13.5	
	19	97.0	19	93.0	細砂分 %	15.3	52.5	19.0	38.6
	9.5	89.6	9.5	85.3	シルト分 %	10.4	10.4	21.0	21.0
	4.75	81.0	4.75	79.3	粘土分 %	2.1	2.1	11.7	11.7
	2	65.0	2	71.3	2mmふるい通過質量百分率 %	65.0		71.3	
	0.850	49.1	0.850	65.2	425 μ mふるい通過質量百分率 %	36.0		59.3	
	0.425	36.0	0.425	59.3	75 μ mふるい通過質量百分率 %	12.5		32.7	
	0.250	27.8	0.250	51.7	最大粒径 mm	26.5		26.5	
	0.106	16.0	0.106	37.3	60% 粒径 D_{60} mm	1.535		0.4593	
	0.075	12.5	0.075	32.7	50% 粒径 D_{50} mm	0.8963		0.2264	
沈 降 分 析	0.0457	9.3	0.0473	28.0	30% 粒径 D_{30} mm	0.2922		0.0585	
	0.0341	7.6	0.0345	24.9	10% 粒径 D_{10} mm	0.0521		0.0034	
	0.0229	5.6	0.0226	20.7	均等係数 U_c	29.46		135.09	
	0.0138	3.9	0.0135	16.8	曲率係数 U'_c	1.07		2.19	
	0.0100	2.9	0.0097	14.4	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.668		2.667	
	0.0072	2.4	0.0069	12.9	使用した分散剤	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶	
	0.0036	1.8	0.0035	10.2	溶液濃度, 溶液添加量				
0.0015	1.8	0.0015	7.6	20% 粒径 D20 mm	0.1441		0.0210

0.005	0.075	0.250	0.850	2	4.75	19	75
粘 土	シ ル ト	細 砂	中 砂	粗 砂	細 礫	中 礫	粗 礫

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.2 P12 12.15m-12.45m		No.2 P16 16.15m-16.45m		試料番号 (深さ)	No.2 P12 12.15m-12.45m		No.2 P16 16.15m-16.45m				
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %		粗礫分 %	中礫分 %	細礫分 %	粗砂分 %	中砂分 %	細砂分 %	シルト分 %
ふる る い 分 析	75		75		粗礫分 %	2.6		0.0				
	53		53		中礫分 %	22.0		1.3				
	37.5		37.5		細礫分 %	15.6	40.2	6.3	7.6			
	26.5	100.0	26.5		粗砂分 %	12.0		11.6				
	19	97.4	19		中砂分 %	17.8		19.5				
	9.5	89.9	9.5	100.0	細砂分 %	15.6	45.4	20.3	51.4			
	4.75	75.4	4.75	98.7	シルト分 %	11.8	11.8	30.7	30.7			
	2	59.8	2	92.4	粘土分 %	2.6	2.6	10.3	10.3			
	0.850	47.8	0.850	80.8	2mmふるい通過質量百分率 %		59.8		92.4			
	0.425	38.6	0.425	70.8	425 μ mふるい通過質量百分率 %		38.6		70.8			
	0.250	30.0	0.250	61.3	75 μ mふるい通過質量百分率 %		14.4		41.0			
	0.106	17.8	0.106	46.1	最大粒径 mm		26.5		9.5			
	0.075	14.4	0.075	41.0	60% 粒径 D_{60} mm		2.036		0.2337			
沈 降 分 析	0.0404	10.3	0.0477	34.5	50% 粒径 D_{50} mm		1.007		0.1334			
	0.0311	8.6	0.0349	29.6	30% 粒径 D_{30} mm		0.2500		0.0361			
	0.0215	6.4	0.0230	23.6	10% 粒径 D_{10} mm		0.0392		0.0049			
	0.0132	4.6	0.0138	17.5	均等係数 U_c		51.94		47.69			
	0.0097	3.6	0.0099	14.5	曲率係数 U'_c		0.78		1.14			
	0.0070	2.9	0.0071	11.9	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³		2.671		2.663			
	0.0036	2.2	0.0036	8.7	使用した分散剤 溶液濃度, 溶液添加量		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶			
0.0015	1.1	0.0015	5.1	20% 粒径 D20 mm		0.1257		0.0173

0.005	0.075	0.250	0.850	2	4.75	19	75
粘 土	シ ル ト	細 砂	中 砂	粗 砂	細 礫	中 礫	粗 礫

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.2 P17 17.15m-17.45m		試料番号 (深さ)		No.2 P17 17.15m-17.45m	
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %	粗 礫 分 率 %	
ふる る い 分 析	75		75		粗 礫 分 率 %	0.0
	53		53		中 礫 分 率 %	13.4
	37.5		37.5		細 礫 分 率 %	19.8 33.2
	26.5		26.5		粗 砂 分 率 %	16.5
	19	100.0	19		中 砂 分 率 %	23.8
	9.5	97.0	9.5		細 砂 分 率 %	14.9 55.2
	4.75	86.6	4.75		シルト分率 %	10.1 10.1
	2	66.8	2		粘土分率 %	1.5 1.5
	0.850	50.3	0.850		2mmふるい通過質量百分率 %	66.8
	0.425	37.4	0.425		425 μ mふるい通過質量百分率 %	37.4
	0.250	26.5	0.250		75 μ mふるい通過質量百分率 %	11.6
	0.106	14.6	0.106		最大粒径 mm	19.0
	0.075	11.6	0.075		60% 粒径 D_{60} mm	1.425
沈 降 分 析	0.0469	8.6			50% 粒径 D_{50} mm	0.8410
	0.0348	7.0			30% 粒径 D_{30} mm	0.3007
	0.0232	5.1			10% 粒径 D_{10} mm	0.0599
	0.0140	3.5			均等係数 U_c	23.79
	0.0101	2.6			曲率係数 U'_c	1.06
	0.0072	2.1			土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.667
	0.0037	1.1			使用した分散剤 溶液濃度, 溶液添加量	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶
0.0015	0.8			20% 粒径 D20 mm	0.1612

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.3 P1 1.15m-1.45m		No.3 D-1 2.50m-3.30m		試料番号 (深さ)	No.3 P1 1.15m-1.45m		No.3 D-1 2.50m-3.30m											
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %		粗礫分 %	中礫分 %	細礫分 %	粗砂分 %	中砂分 %	細砂分 %	シルト分 %	粘土分 %						
ふるり い 分 析	75		75		粗礫分 %	0.0		0.0		中礫分 %	6.3		0.0						
	53		53		細礫分 %	14.3	20.6	0.1	0.1	粗砂分 %	16.6		0.5						
	37.5		37.5		中砂分 %	23.4		4.2		細砂分 %	19.4	59.4	24.9	29.6					
	26.5		26.5		シルト分 %	16.4	16.4	50.8	50.8	粘土分 %	3.6	3.6	19.5	19.5					
	19	100.0	19		2mmふるい通過質量百分率 %	79.4		99.9		0.850	62.8	0.850	99.4						
	9.5	98.9	9.5		425 μ mふるい通過質量百分率 %	49.9		98.2		0.425	49.9	0.425	98.2						
	4.75	93.7	4.75	100.0	75 μ mふるい通過質量百分率 %	20.0		70.3		0.250	39.4	0.250	95.2						
	2	79.4	2	99.9	最大粒径 mm	19.0		4.75		0.106	24.1	0.106	81.0						
	0.850	62.8	0.850	99.4	60%粒径 D_{60} mm	0.7358		0.0602		0.075	20.0	0.075	70.3						
	0.425	49.9	0.425	98.2	50%粒径 D_{50} mm	0.4293		0.0488		沈 降 分 析	0.0539	16.2	0.0462	47.8	30%粒径 D_{30} mm	0.1500		0.0196	
	0.250	39.4	0.250	95.2	10%粒径 D_{10} mm	0.0249		--			0.0388	13.1	0.0344	39.6	均等係数 U_c	29.55		--	
	0.106	24.1	0.106	81.0	曲率係数 U'_c	1.23		--			0.0249	10.0	0.0227	31.9	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.666		2.660	
	0.075	20.0	0.075	70.3	使用した分散剤	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶			0.0146	7.3	0.0135	26.3	溶液濃度, 溶液添加量				
				20%粒径 D_{20} mm	0.0750		0.0058		0.0104		6.0	0.0097	23.3						
									0.0074	4.4	0.0069	21.0							
									0.0037	3.1	0.0035	17.9							
									0.0015	2.1	0.0014	15.6

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号 (深 さ)	No.3 P3 3.65m-3.95m		No.3 P6 6.15m-6.45m		試料番号 (深 さ)	No.3 P3 3.65m-3.95m		No.3 P6 6.15m-6.45m						
	粒 径 mm	通過質量百分率%	粒 径 mm	通過質量百分率%		粗 礫 分 %	中 礫 分 %	細 礫 分 %	粗 砂 分 %	中 砂 分 %	細 砂 分 %	シルト分 %	粘 土 分 %	
ふる る い 分 析	75		75		粗 礫 分 %	0.0		0.0		中 礫 分 %	2.8	1.1		
	53		53		細 礫 分 %	4.7	7.5	2.2	3.3	粗 砂 分 %	8.2	4.4		
	37.5		37.5		中 砂 分 %	26.7		13.1		細 砂 分 %	24.8	59.7	16.8	34.3
	26.5		26.5		シルト分 %	25.3	25.3	41.8	41.8	2mmふるい通過質量百分率 %	92.5		96.7	
	19	100.0	19		粘土分 %	7.5	7.5	20.6	20.6	425 μ mふるい通過質量百分率 %	71.9		87.0	
	9.5	99.4	9.5	100.0	2mmふるい通過質量百分率 %	92.5		96.7		75 μ mふるい通過質量百分率 %	32.8		62.4	
	4.75	97.2	4.75	98.9	最大粒径 mm	19.0		9.5		60 % 粒径 D_{60} mm	0.2749		0.0623	
	2	92.5	2	96.7	50 % 粒径 D_{50} mm	0.1816		0.0314		30 % 粒径 D_{30} mm	0.0596		0.0111	
	0.850	84.3	0.850	92.3	10 % 粒径 D_{10} mm	0.0089		0.0013		均等係数 U_c	30.89		47.92	
	0.425	71.9	0.425	87.0	曲率係数 U'_c	1.45		1.52		土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.664		2.661	
	0.250	57.6	0.250	79.2	使用した分散剤	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		20 % 粒径 D20 mm	0.0249		0.0049	
	0.106	38.2	0.106	66.6	溶液濃度, 溶液添加量									
	0.075	32.8	0.075	62.4										
沈 降 分 析	0.0490	27.9	0.0426	55.2										
	0.0357	23.9	0.0314	50.0										
	0.0233	19.4	0.0210	42.0										
	0.0140	13.8	0.0129	32.7										
	0.0101	11.0	0.0094	27.5										
	0.0072	8.9	0.0068	23.6										
	0.0037	6.4	0.0035	16.9										
	0.0015	4.1	0.0015	11.0

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.3 P15 15.15m-15.45m		No.3 P16 16.15m-16.45m		試料番号 (深さ)	No.3 P15 15.15m-15.45m		No.3 P16 16.15m-16.45m						
	粒径 mm	通過質量百分率 %	粒径 mm	通過質量百分率 %		粗礫分 %	中礫分 %	細礫分 %	粗砂分 %	中砂分 %	細砂分 %	シルト分 %	粘土分 %	
ふる る い 分 析	75		75		粗礫分 %	0.0		0.0		中礫分 %	0.2		5.0	
	53		53		細礫分 %	1.2	1.4	13.2	18.2	粗砂分 %	3.5		13.7	
	37.5		37.5		中砂分 %	9.6		18.3		細砂分 %	21.0	34.1	18.7	50.7
	26.5		26.5		シルト分 %	48.2	48.2	20.2	20.2	粘土分 %	16.3	16.3	10.9	10.9
	19		19		2mmふるい通過質量百分率 %	98.6		81.8		425 μ mふるい通過質量百分率 %	91.0		58.5	
	9.5	100.0	9.5	100.0	75 μ mふるい通過質量百分率 %	64.5		31.1		最大粒径 mm	9.5		9.5	
	4.75	99.8	4.75	95.0	60 % 粒径 D_{60} mm	0.0590		0.4749		50 % 粒径 D_{50} mm	0.0353		0.2545	
	2	98.6	2	81.8	30 % 粒径 D_{30} mm	0.0143		0.0675		10 % 粒径 D_{10} mm	0.0020		0.0041	
	0.850	95.1	0.850	68.1	均等係数 U_c	29.50		115.83		曲率係数 U'_c	1.73		2.34	
	0.425	91.0	0.425	58.5	土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.660		2.666		使用した分散剤	ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶		ヘキサメタリン酸 ナトリウム飽和溶	
	0.250	85.5	0.250	49.8	溶液濃度, 溶液添加量					20 % 粒径 D20 mm	0.0075		0.0211	
	0.106	70.6	0.106	35.3										
	0.075	64.5	0.075	31.1										
沈 降 分 析	0.0424	53.9	0.0495	27.4										
	0.0315	47.6	0.0358	24.4										
	0.0213	38.2	0.0232	20.9										
	0.0131	28.4	0.0138	16.6										
	0.0095	23.4	0.0099	14.3										
	0.0069	19.2	0.0071	12.4										
	0.0036	13.4	0.0036	9.6										
	0.0015	8.4	0.0015	7.3

0.005	0.075	0.250	0.850	2	4.75	19	75
粘 土	シ ル ト	細 砂	中 砂	粗 砂	細 礫	中 礫	粗 礫

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号(深さ) No.1 D-1 4.60m-5.20m

液性限界試験		塑性限界試験	液性限界 ω_L %
落下回数	含水比 ω %	含水比 ω %	44.4
33	43.6	23.3	塑性限界 ω_p %
29	43.7	24.1	23.6
27	44.2	23.4	塑性指数 I_p
23	44.6		20.8
15	46.7		I_f
8	48.0		7.7

試料番号(深さ) No.1 D-2 12.50m-13.10m

液性限界試験		塑性限界試験	液性限界 ω_L %
落下回数	含水比 ω %	含水比 ω %	40.5
31	39.5	22.7	塑性限界 ω_p %
29	40.2	23.2	22.8
24	40.6	22.5	塑性指数 I_p
21	41.3		17.7
15	42.2		I_f
11	43.1		7.6

試料番号(深さ) No.1 D-3 22.50m-23.10m

液性限界試験		塑性限界試験	液性限界 ω_L %
落下回数	含水比 ω %	含水比 ω %	44.5
30	43.6	24.6	塑性限界 ω_p %
28	44.2	25.3	24.9
24	44.8	24.8	塑性指数 I_p
19	45.1		19.6
17	46.0		I_f
12	46.8		7.7

試料番号(深さ)

液性限界試験		塑性限界試験	液性限界 ω_L %
落下回数	含水比 ω %	含水比 ω %	
			塑性限界 ω_p %
			塑性指数 I_p
			I_f

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号(深さ) No.3 D-1 2.50m-3.30m

液性限界試験		塑性限界試験	液性限界 ω_L %
落下回数	含水比 ω %	含水比 ω %	
			37.1
33	36.4	24.9	塑性限界 ω_p %
28	36.6	24.4	24.7
26	36.8	24.8	塑性指数 I_p
18	38.4		12.4
12	39.3		I_f
9	40.0		6.8

試料番号(深さ)

液性限界試験		塑性限界試験	液性限界 ω_L %
落下回数	含水比 ω %	含水比 ω %	
			塑性限界 ω_p %
			塑性指数 I_p
			I_f

試料番号(深さ)

液性限界試験		塑性限界試験	液性限界 ω_L %
落下回数	含水比 ω %	含水比 ω %	
			塑性限界 ω_p %
			塑性指数 I_p
			I_f

試料番号(深さ)

液性限界試験		塑性限界試験	液性限界 ω_L %
落下回数	含水比 ω %	含水比 ω %	
			塑性限界 ω_p %
			塑性指数 I_p
			I_f

特記事項

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.1 P2 2.15m-2.46m	No.1 D-1 4.60m-5.20m	No.1 P7 7.15m-7.45m	No.1 P8 8.15m-8.50m	No.1 P9 9.15m-9.45m	No.1 P10 10.15m-10.45m
石分(75mm以上) %						
礫分(2~75mm) %	24.3	0.4	5.2	0.7	15.9	6.8
砂分(0.075~2mm) %	50.4	25.6	45.7	62.3	43.7	30.1
細粒分(0.075mm未満) %	25.3	74.0	49.1	37.0	40.4	63.1
シルト分(0.005~0.075mm) %	19.1	39.9	33.6	30.6	23.1	41.2
粘土分(0.005mm未満) %	6.2	34.1	15.5	6.4	17.3	21.9
最大粒径 mm	19.0	4.75	9.5	4.75	9.5	9.5
均等係数 U_c	66.00		79.88	12.02		51.50
液性限界 w_L %	NP	44.4		NP		
塑性限界 w_p %		23.6				
塑性指数 I_p		20.8				
地盤材料の分類名	細粒分質 礫質砂	砂質粘土	礫まじり 細粒分質砂	細粒分質 砂	細粒分質 礫質砂	礫まじり 砂質シルト
分類記号	SFG	CLS	SF-G	SF	SFG	MS-G
凡例記号	○	●	△	▲	□	■

特記事項 1) 主に観察と塑性図で判別分類

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.1 P11 11.15m-11.45m	No.1 D-2 12.50m-13.10m	No.1 P17 17.15m-17.45m	No.1 D-3 22.50m-23.10m		
石分(75mm以上) %						
礫分(2~75mm) %	19.2	3.7	3.8	0.0		
砂分(0.075~2mm) %	47.7	24.2	46.8	10.3		
細粒分(0.075mm未満) %	33.1	72.1	49.4	89.7		
シルト分(0.005~0.075mm) %	22.2	41.9	32.8	59.2		
粘土分(0.005mm未満) %	10.9	30.2	16.6	30.5		
最大粒径 mm	19.0	9.5	19.0	2.0		
均等係数 U_c	87.74		98.83			
液性限界 w_L %		40.5		44.5		
塑性限界 w_p %		22.8		24.9		
塑性指数 I_p		17.7		19.6		
地盤材料の分類名	細粒分質 礫質砂	砂質粘土	細粒分質砂	砂まじり 粘土		
分類記号	SFG	CLS	SF	CL-S		
凡例記号	○	●	△	▲

特記事項 1) 主に観察と塑性図で判別分類

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.2 P1 1.15m-1.45m	No.2 P5 5.15m-5.35m	No.2 P6 6.15m-6.45m	No.2 P7 7.15m-7.45m	No.2 P8 8.15m-8.45m	No.2 P9 9.15m-9.45m
石分(75mm以上) %						
礫分(2~75mm) %	20.4	59.6	21.4	8.7	35.0	28.7
砂分(0.075~2mm) %	53.2	31.9	45.4	56.6	52.5	38.6
細粒分(0.075mm未満) %	26.4	8.5	33.2	34.7	12.5	32.7
シルト分(0.005~0.075mm) %	20.1		22.3	23.5	10.4	21.0
粘土分(0.005mm未満) %	6.3		10.9	11.2	2.1	11.7
最大粒径 mm	26.5	37.5	19.0	9.5	26.5	26.5
均等係数 U_c	65.92	72.50	116.65	77.52	29.46	135.09
液性限界 w_L %	NP	NP			NP	
塑性限界 w_p %						
塑性指数 I_p						
地盤材料の分類名	細粒分質 礫質砂	細粒分まじり 砂質礫	細粒分質 礫質砂	礫まじり 細粒分質砂	細粒分まじり 礫質砂	細粒分質 礫質砂
分類記号	SFG	GS-F	SFG	SF-G	SG-F	SFG
凡例記号	○	●	△	▲	□	■

特記事項 1) 主に観察と塑性図で判別分類

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.2 P12 12.15m-12.45m	No.2 P16 16.15m-16.45m	No.2 P17 17.15m-17.45m			
石分(75mm以上) %						
礫分(2~75mm) %	40.2	7.6	33.2			
砂分(0.075~2mm) %	45.4	51.4	55.2			
細粒分(0.075mm未満) %	14.4	41.0	11.6			
シルト分(0.005~0.075mm) %	11.8	30.7	10.1			
粘土分(0.005mm未満) %	2.6	10.3	1.5			
最大粒径 mm	26.5	9.5	19.0			
均等係数 U_c	51.94	47.69	23.79			
液性限界 w_L %	NP		NP			
塑性限界 w_p %						
塑性指数 I_p						
地盤材料の分類名	細粒分まじり 礫質砂	礫まじり 細粒分質砂	細粒分まじり 礫質砂			
分類記号	SG-F	SF-G	SG-F			
凡例記号	○	●	△

特記事項 1) 主に観察と塑性図で判別分類

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試験者

試料番号 (深さ)	No.3 P1 1.15m-1.45m	No.3 D-1 2.50m-3.30m	No.3 P3 3.65m-3.95m	No.3 P6 6.15m-6.45m	No.3 P15 15.15m-15.45m	No.3 P16 16.15m-16.45m
石分(75mm以上) %						
礫分(2~75mm) %	20.6	0.1	7.5	3.3	1.4	18.2
砂分(0.075~2mm) %	59.4	29.6	59.7	34.3	34.1	50.7
細粒分(0.075mm未満) %	20.0	70.3	32.8	62.4	64.5	31.1
シルト分(0.005~0.075mm) %	16.4	50.8	25.3	41.8	48.2	20.2
粘土分(0.005mm未満) %	3.6	19.5	7.5	20.6	16.3	10.9
最大粒径 mm	19.0	4.75	19.0	9.5	9.5	9.5
均等係数 U_c	29.55		30.89	47.92	29.50	115.83
液性限界 w_L %	NP	37.1	NP			
塑性限界 w_p %		24.7				
塑性指数 I_p		12.4				
地盤材料の分類名	細粒分質 礫質砂	砂質シルト	礫まじり 細粒分質砂	砂質シルト	砂質シルト	細粒分質 礫質砂
分類記号	SFG	MLS	SF-G	MS	MS	SFG
凡例記号	○	●	△	▲	□	■

特記事項 1) 主に観察と塑性図で判別分類

JIS A 1225 JGS 0191	土の湿潤密度試験 (ノギス法)	
------------------------	-----------------	--

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-1 4.60m-5.20m

試験者

供 試 体 No.			1	2	3		
供試体の質量 m g			146.480	147.112	147.014		
供 試 体	直	上 部 cm	3.500	3.510	3.500		
			3.500	3.510	3.510		
		中 部 cm	3.520	3.500	3.470		
			3.520	3.530	3.500		
	下 部 cm	3.490	3.500	3.500			
		3.500	3.520	3.480			
	平 均 値 D cm		3.505	3.512	3.493		
	体 高 さ	高 cm	8.020	8.000	8.010		
			8.020	8.010	8.020		
		平 均 値 H cm		8.020	8.005	8.015	
体 積 $V = (\pi D^2 / 4) H$ cm ³			77.380	77.550	76.810		
含 水 比	容 器 No.						
	m_a g						
	m_b g						
	m_c g						
	w %						
水 比	容 器 No.						
	m_a g						
	m_b g						
	m_c g						
	w %						
平 均 値 w %			31.75	31.53	29.84		
湿潤密度 $\rho_t = m / V$ g/cm ³			1.893	1.897	1.914		
乾燥密度 $\rho_d = \rho_t / (1 + w / 100)$ g/cm ³			1.437	1.442	1.474		
間 隙 比 $e = (\rho_s / \rho_d) - 1$			0.849	0.843	0.803		
飽 和 度 $S_r = w \rho_s / (e \rho_w)$ %			99.36	99.38	98.74		
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³			2.657	平均値 w %	31.04	平均値 ρ_t g/cm ³	1.901
平 均 値 ρ_d g/cm ³			1.451	平均値 e	0.832	平均値 S_r %	99.16

特記事項

JIS A 1225 JGS 0191	土の湿潤密度試験（ノギス法）	
------------------------	----------------	--

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-2 12.50m-13.10m

試験者

供試体 No.		1	2	3			
供試体の質量 m g		148.065	147.955	151.025			
供試体	直	上部 cm	3.480	3.520	3.510		
		下部 cm	3.480	3.510	3.530		
	径	中部 cm	3.480	3.510	3.470		
		平均値 D cm	3.520	3.500	3.500		
体積	高	下部 cm	3.510	3.500	3.510		
		平均値 H cm	3.470	3.480	3.520		
	高さ	平均値 H cm	3.490	3.503	3.507		
体積 $V = (\pi D^2 / 4) H$ cm ³		76.480	77.100	77.330			
含水	容器 No.						
	m_a g						
	m_b g						
	m_c g						
	w %						
水比	容器 No.						
	m_a g						
	m_b g						
	m_c g						
	w %						
平均値 w %		28.40	29.76	27.12			
湿潤密度 $\rho_t = m / V$ g/cm ³		1.936	1.919	1.953			
乾燥密度 $\rho_d = \rho_t / (1 + w / 100)$ g/cm ³		1.508	1.479	1.536			
間隙比 $e = (\rho_s / \rho_d) - 1$		0.763	0.797	0.730			
飽和度 $S_r = w \rho_s / (e \rho_w)$ %		98.93	99.25	98.75			
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³		2.658	平均値 w %	28.43	平均値 ρ_t g/cm ³	1.936	
平均値 ρ_d g/cm ³		1.508	平均値 e	0.763	平均値 S_r %	98.98	

特記事項

JIS A 1225 JGS 0191	土の湿潤密度試験 (ノギス法)	
------------------------	-----------------	--

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-3 22.50m-23.10m

試験者

供試体 No.		1	2	3			
供試体の質量 m g		143.996	144.018	144.370			
供試体	直	上部 cm	3.470	3.520	3.500		
			3.500	3.520	3.530		
		中部 cm	3.510	3.500	3.490		
			3.470	3.500	3.530		
	下部 cm	3.520	3.500	3.500			
		3.520	3.500	3.510			
	径	平均値 D cm	3.498	3.507	3.510		
	高さ	平均値 H cm	8.010	7.980	8.000		
			7.990	8.000	8.000		
平均値 H cm		8.000	7.990	8.000			
体積 $V = (\pi D^2 / 4) H$ cm ³		76.880	77.180	77.410			
含水	容器 No.						
	m_a g						
	m_b g						
	m_c g						
	w %						
水比	容器 No.						
	m_a g						
	m_b g						
	m_c g						
	w %						
平均値 w %		33.22	34.02	33.99			
湿潤密度 $\rho_t = m / V$ g/cm ³		1.873	1.866	1.865			
乾燥密度 $\rho_d = \rho_t / (1 + w / 100)$ g/cm ³		1.406	1.392	1.392			
間隙比 $e = (\rho_s / \rho_d) - 1$		0.891	0.910	0.910			
飽和度 $S_r = w \rho_s / (e \rho_w)$ %		99.14	99.41	99.32			
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³		2.659	平均値 w %	33.74	平均値 ρ_t g/cm ³	1.868	
平均値 ρ_d g/cm ³		1.397	平均値 e	0.904	平均値 S_r %	99.29	

特記事項

JIS A 1225 JGS 0191	土の湿潤密度試験 (ノギス法)	
------------------------	-----------------	--

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.3 D-1 2.50m-3.30m

試験者

供 試 体 No.		1	2	3			
供試体の質量 m g		152.559	153.059	152.658			
供 試 体	直 径	上 部 cm	3.500	3.490	3.480		
			3.510	3.510	3.510		
		中 部 cm	3.510	3.530	3.520		
			3.510	3.500	3.500		
	下 部 cm	3.510	3.500	3.500			
		3.480	3.510	3.510			
	平 均 値 D cm		3.503	3.507	3.503		
	体 高 さ	高 度 cm	8.000	8.020	8.000		
			7.990	8.010	8.000		
		平 均 値 H cm		7.995	8.015	8.000	
体 積 $V = (\pi D^2 / 4)H$ cm ³		77.050	77.420	77.100			
含 水 比	容 器 No.						
	m_a g						
	m_b g						
	m_c g						
	w %						
水 比	容 器 No.						
	m_a g						
	m_b g						
	m_c g						
	w %						
平 均 値 w %		24.94	25.18	24.94			
湿潤密度 $\rho_t = m / V$ g/cm ³		1.980	1.977	1.980			
乾燥密度 $\rho_d = \rho_t / (1 + w / 100)$ g/cm ³		1.585	1.579	1.585			
間 隙 比 $e = (\rho_s / \rho_d) - 1$		0.678	0.685	0.678			
飽 和 度 $S_r = w \rho_s / (e \rho_w)$ %		97.85	97.78	97.85			
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³		2.660	平均値 w %	25.02	平均値 ρ_t g/cm ³	1.979	
平 均 値 ρ_d g/cm ³		1.583	平均値 e	0.680	平均値 S_r %	97.83	

特記事項

調査件名（仮称）市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号（深さ）No.1 D-1 4.60m-5.20m

試験者

土質名称		供試体 No.	1	2	3	
液性限界 $w_L^{(1)}$ %	44.4	試料の状態	乱さない	乱さない	練返した	
塑性限界 $w_p^{(1)}$ %	23.6	高さ H_0 cm	8.00	8.01	8.00	
ひずみ速度 %/min	1.0	直径 D_0 cm	3.50	3.51	3.50	
特記事項 1) 必要に応じて記載する。		質量 m g	146.474	148.199	146.166	
※) 平均	$E_{50} = \frac{q_u}{\epsilon_{50}} / 10$	湿潤密度 $\rho_t^{(1)}$ g/cm ³	1.903	1.912	1.899	
ps: 2.657		含水比 w %	30.81	30.10	31.31	
W: 30.74	※) 荷重計容量	一軸圧縮強さ q_u kN/m ²	40.1	41.2	11.3	
pt: 1.905	1:1000N	破壊ひずみ ϵ_f %	2.8	2.5	15.0	
pd: 1.457	2:1000N	変形係数 $E_{50}^{(1)}$ MN/m ²	2.4	2.8		
e0: 0.823	3:300N	鋭敏比 $S_t^{(1)}$	3.5	3.6		
Sr: 99.20

調査件名（仮称）市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号（深さ）No.1 D-2 12.50m-13.10m

試験者

土質名称		供試体 No.	1	2	3	
液性限界 $w_L^{1)}$ %	40.5	試料の状態	乱さない	乱さない	練返した	
塑性限界 $w_p^{1)}$ %	22.8	高さ H_0 cm	8.00	8.01	8.00	
ひずみ速度 %/min	1.0	直径 D_0 cm	3.51	3.51	3.50	
特記事項 1) 必要に応じて記載する。		質量 m g	149.401	150.292	150.322	
※) 平均	$\frac{q_u}{E_{50} = \frac{2}{\epsilon_{50}} / 10}$	湿潤密度 $\rho_t^{1)}$ g/cm ³	1.930	1.939	1.953	
ps: 2.658		含水比 w %	29.02	28.23	27.13	
W: 28.13	※) 荷重計容量	一軸圧縮強さ q_u kN/m ²	119.1	129.2	32.4	
pt: 1.941	1:1000N	破壊ひずみ ϵ_f %	6.6	7.1	15.0	
pd: 1.515	2:1000N	変形係数 $E_{50}^{1)}$ MN/m ²	2.9	3.0		
e0: 0.755	3:300N	鋭敏比 $S_t^{1)}$	3.7	4.0		
Sr: 99.01

調査件名（仮称）市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号（深さ）No.1 D-3 22.50m-23.10m

試験者

土質名称		供試体 No.	1	2	3	
液性限界 $w_L^{(1)}$ %	44.5	試料の状態	乱さない	乱さない	練返した	
塑性限界 $w_p^{(1)}$ %	24.9	高さ H_0 cm	8.01	8.00	8.01	
ひずみ速度 %/min	1.0	直径 D_0 cm	3.51	3.50	3.52	
特記事項 1) 必要に応じて記載する。		質量 m g	144.401	142.933	146.078	
※) 平均	$\frac{q_u}{E_{50} = -\frac{2}{\epsilon_{50}}/10}$	湿潤密度 $\rho_t^{(1)}$ g/cm ³	1.863	1.857	1.874	
ps: 2.659		含水比 w %	34.12	34.93	33.08	
W: 34.04	※) 荷重計容量	一軸圧縮強さ q_u kN/m ²	181.2	191.5	44.3	
pt: 1.865	1:1000N	破壊ひずみ ϵ_f %	5.4	4.9	15.0	
pd: 1.391	2:1000N	変形係数 $E_{50}^{(1)}$ MN/m ²	4.9	5.5		
e0: 0.911	3:300N	鋭敏比 $S_t^{(1)}$	4.1	4.3		
Sr: 99.32

調査件名（仮称）市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号（深さ）No.3 D-1 2.50m-3.30m

試験者

土質名称		供試体 No.	1	2	3	
液性限界 $w_L^{(1)}$ %	37.1	試料の状態	乱さない	乱さない	練返した	
塑性限界 $w_p^{(1)}$ %	24.7	高さ H_0 cm	8.00	8.00	8.01	
ひずみ速度 %/min	1.0	直径 D_0 cm	3.51	3.51	3.50	
特記事項 1) 必要に応じて記載する。		質量 m g	152.575	152.885	151.751	
※) 平均	$\frac{q_u}{E_{50} = -\frac{2}{\epsilon_{50}}/10}$	湿潤密度 $\rho_t^{(1)}$ g/cm ³	1.971	1.975	1.969	
ps: 2.660		含水比 w %	25.49	25.19	25.59	
W: 25.42	※) 荷重計容量	一軸圧縮強さ q_u kN/m ²	49.6	56.1	10.5	
pt: 1.972	1:1000N	破壊ひずみ ϵ_f %	5.4	6.1	15.0	
pd: 1.572	2:1000N	変形係数 $E_{50}^{(1)}$ MN/m ²	2.6	2.9		
e0: 0.692	3:300N	鋭敏比 $S_t^{(1)}$	4.7	5.3		
Sr: 97.77

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-2 12.50m-13.10m

試験者

試験機 No.	13		供 試 体	直 径 D cm	6.000	初 期 状 態	含水比 w_0 %	28.39
最低~最高室温 $^{\circ}\text{C}$	28~30			断 面 積 A cm ²	28.27		間隙比 e_0 , 体積比 f_0	0.765
土 質 名 称				高 さ H_0 cm	2.000	湿潤密度 ρ_s g/cm ³	1.934	
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.658			質 量 m_0 g	109.34	飽和度 S_{r0} %	99.05	
液性限界 w_L %	40.5			炉乾燥質量 m_s g	85.16	圧縮指数 C_c	0.269	
塑性限界 w_p %	22.8			実質高さ H_s cm	1.1333	圧密降伏応力 p_c kN/m ²	254.4	
載荷 段階	圧密圧力 p kN/m ²	圧力増分 Δp kN/m ²	圧 密 量 ΔH cm	供試体高さ H cm	平均供試体高さ $\bar{H}$ cm	圧 縮 ひ す み $\Delta\varepsilon = \Delta H / \bar{H} \times 100$ %	体積圧縮係数 m_v m ² /kN	間隙比 $e = H / H_s - 1$ 体積比 $f = H / H_s$
0	0.0			2.000				0.765
		9.8	0.0062		1.9970	0.310	3.16E-4	
1	9.8			1.994		0.498	5.08E-4	0.759
		9.8	0.0099		1.9890			
2	19.6			1.984		0.708	3.61E-4	0.751
		19.6	0.0140		1.9770			
3	39.2			1.970		0.995	2.53E-4	0.738
		39.3	0.0195		1.9605			
4	78.5			1.951		1.575	2.01E-4	0.722
		78.5	0.0305		1.9360			
5	157.0			1.921		2.819	1.80E-4	0.695
		157.0	0.0534		1.8945			
6	314.0			1.868		4.376	1.39E-4	0.648
		314.0	0.0800		1.8280			
7	628.0			1.788		5.251	8.36E-5	0.578
		628.0	0.0915		1.7425			
8	1256.0			1.697		-3.486	2.80E-5	0.497
		-1246.2	-0.0602		1.7270			
9	9.8			1.757				0.550
10								
載荷 段階	平均圧密圧力 $\bar{p}$ kN/m ²	t_{90}, t_{50} min	圧密係数 c_v cm ² /d	透水係数 k m/s	一次圧密量 ΔH_1 cm	一 次 圧 密 比 $r = \Delta H_1 / \Delta H$	補正圧密係数 $c'_v = rc_v$ cm ² /d	透水係数 k' m/s
0	4.9	0.44	2767	9.94E-7	0.0028	0.452	1251	4.49E-7
1	13.9	0.69	1750	1.01E-6	0.0039	0.394	690	3.98E-7
2	27.7	0.86	1387	5.69E-7	0.0053	0.379	526	2.16E-7
3	55.5	1.08	1086	3.12E-7	0.0071	0.364	395	1.14E-7
4	111.0	1.32	867	1.98E-7	0.0121	0.397	344	7.84E-8
5	222.0	2.49	440	8.97E-8	0.0258	0.483	213	4.34E-8
6	444.1	3.39	301	4.76E-8	0.0426	0.533	160	2.53E-8
7	888.1	3.18	291	2.76E-8	0.0497	0.543	158	1.50E-8
8								
9								
10								

特記事項

$$H_s = m_s / (\rho_s A)$$

$$H = H' - \Delta H$$

$$\bar{H} = (H + H') / 2$$

$$m_v = (\Delta\varepsilon / 100) / \Delta p$$

$$S_{r0} = w_0 \rho_s / (e_0 \rho_w)$$

$$\bar{p} = \sqrt{p \cdot p'}$$

$$\sqrt{t} \text{法}: c_v = 305 \times \bar{H}^2 / t_{90}$$

$$\text{曲線定規法}: c_v = 70.9 \times \bar{H}^2 / t_{50}$$

$$k = c_v m_v \gamma_w / (8.64 \times 10^8)$$

$$k' = c'_v m_v \gamma_w / (8.64 \times 10^8)$$

ただし, $\gamma_w \doteq 9.81 \text{ kN/m}^3$

[1 kN/m² $\doteq$ 0.0102 kgf/cm²]

調査件名（仮称）市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号（深さ）No.1 D-3 22.50m-23.10m

試験者

試験機 No.	14		供 試 体	直 径 D cm	6.000	初 期 状 態	含水比 w_0 %	33.71
最低～最高室温 $^{\circ}\text{C}$	28~30			断 面 積 A cm ²	28.27		間隙比 e_0 , 体積比 f_0	0.906
土 質 名 称				高 さ H_0 cm	2.000		湿潤密度 ρ_s g/cm ³	1.865
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.659			質 量 m_0 g	105.46		飽和度 S_{r0} %	99.34
液性限界 w_L %	44.5			炉乾燥質量 m_s g	78.87		圧縮指数 C_c	0.352
塑性限界 w_p %	24.9			実質高さ H_s cm	1.0492		圧密降伏応力 p_c kN/m ²	410.1
載荷 段階	圧密圧力 p kN/m ²	圧力増分 Δp kN/m ²	圧 密 量 ΔH cm	供試体高さ H cm	平均供試体高さ $\bar{H}$ cm	圧 縮 ひ す み $\Delta\varepsilon = \Delta H / \bar{H} \times 100$ %	体積圧縮係数 m_v m ² /kN	間隙比 $e = H / H_s - 1$ 体積比 $f = H / H_s$
0	0.0			2.000				0.906
		19.6	0.0050		1.9975	0.250	1.28E-4	
1	19.6			1.995				0.901
		19.6	0.0090		1.9905	0.452	2.31E-4	
2	39.2			1.986				0.893
		39.3	0.0130		1.9795	0.657	1.67E-4	
3	78.5			1.973				0.880
		78.5	0.0170		1.9645	0.865	1.10E-4	
4	157.0			1.956				0.864
		157.0	0.0250		1.9435	1.286	8.19E-5	
5	314.0			1.931				0.840
		314.0	0.0782		1.8920	4.133	1.32E-4	
6	628.0			1.853				0.766
		628.0	0.1110		1.7975	6.175	9.83E-5	
7	1256.0			1.742				0.660
		1256.0	0.1058		1.6890	6.264	4.99E-5	
8	2512.0			1.636				0.559
		-2492.4	-0.0756		1.6740	-4.516	1.81E-5	
9	19.6			1.712				0.632
10								
載荷 段階	平均圧密圧力 $\bar{p}$ kN/m ²	t_{90}, t_{50} min	圧密係数 c_v cm ² /d	透水係数 k m/s	一次圧密量 ΔH_1 cm	一 次 圧 密 比 $r = \Delta H_1 / \Delta H$	補正圧密係数 $c'_v = rc_v$ cm ² /d	透水係数 k' m/s
0	9.8	0.54	2256	3.27E-7	0.0019	0.380	857	1.24E-7
1	27.7	0.97	1247	3.27E-7	0.0037	0.411	513	1.34E-7
2	55.5	1.15	1040	1.97E-7	0.0057	0.438	456	8.66E-8
3	111.0	1.30	906	1.13E-7	0.0072	0.424	384	4.80E-8
4	222.0	1.94	594	5.52E-8	0.0110	0.440	261	2.43E-8
5	444.1	6.86	159	2.38E-8	0.0358	0.458	73	1.09E-8
6	888.1	9.07	109	1.22E-8	0.0666	0.600	65	7.26E-9
7	1776.3	7.41	118	6.68E-9	0.0630	0.595	70	3.96E-9
8								
9								
10								

特記事項

$$H_s = m_s / (\rho_s A)$$

$$H = H' - \Delta H$$

$$\bar{H} = (H + H') / 2$$

$$m_v = (\Delta\varepsilon / 100) / \Delta p$$

$$S_{r0} = w_0 \rho_s / (e_0 \rho_w)$$

$$\bar{p} = \sqrt{p \cdot p'}$$

$$\sqrt{t} \text{法}: c_v = 305 \times \bar{H}^2 / t_{90}$$

$$\text{曲線定規法}: c_v = 70.9 \times \bar{H}^2 / t_{50}$$

$$k = c_v m_v \gamma_w / (8.64 \times 10^8)$$

$$k' = c'_v m_v \gamma_w / (8.64 \times 10^8)$$

ただし, $\gamma_w \doteq 9.81 \text{ kN/m}^3$

[1 kN/m² ≒ 0.0102 kgf/cm²]

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.3 D-1 2.50m-3.30m

試験者

試験機 No.	15		供	直 径 D cm	6.000	初	含水比 w_0 %	24.98
	最低~最高室温	℃		28~30	断 面 積 A cm ²		28.27	期
土 質 名 称			試	高 さ H_0 cm	2.000	状	湿潤密度 ρ_s g/cm ³	1.977
土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	2.660			質 量 m_0 g	111.76		態	飽和度 S_{r0} %
液性限界 w_L %	37.1		体	炉乾燥質量 m_s g	89.42	圧	圧縮指数 C_c	0.206
塑性限界 w_p %	24.7			実質高さ H_s cm	1.1891		密	圧密降伏応力 p_c kN/m ²
載荷	圧密圧力 p	圧力増分 Δp	圧 密 量 ΔH	供試体高さ H	平均供試体高さ $\bar{H}$	圧 縮 ひ す み	体積圧縮係数 m_v	間隙比 $e=H/H_s-1$
段階	kN/m ²	kN/m ²	cm	cm	cm	$\Delta\varepsilon=\Delta H/\bar{H}\times 100$ %	m ² /kN	体積比 $f=H/H_s$
0	0.0			2.000				0.682
		9.8	0.0076		1.9960	0.381	3.89E-4	
1	9.8			1.992				0.675
		9.8	0.0147		1.9845	0.741	7.56E-4	
2	19.6			1.977				0.663
		19.6	0.0211		1.9665	1.073	5.47E-4	
3	39.2			1.956				0.645
		39.3	0.0289		1.9415	1.489	3.79E-4	
4	78.5			1.927				0.621
		78.5	0.0413		1.9065	2.166	2.76E-4	
5	157.0			1.886				0.586
		157.0	0.0598		1.8560	3.222	2.05E-4	
6	314.0			1.826				0.536
		314.0	0.0727		1.7895	4.063	1.29E-4	
7	628.0			1.753				0.474
		628.0	0.0739		1.7160	4.307	6.86E-5	
8	1256.0			1.679				0.412
		-1246.2	-0.0454		1.7015	-2.668	2.14E-5	
9	9.8			1.724				0.450
10								
載荷	平均圧密圧力 $\bar{p}$	t_{90}, t_{50}	圧密係数 c_v	透水係数 k	一次圧密量 ΔH_1	一 次 圧 密 比	補正圧密係数	透水係数 k'
段階	kN/m ²	min	cm ² /d	m/s	cm	$r=\Delta H_1/\Delta H$	$c'_v=rc_v$ cm ² /d	m/s
0	4.9	0.61	1994	8.80E-7	0.0032	0.421	839	3.70E-7
1	13.9	0.87	1382	1.19E-6	0.0044	0.299	413	3.55E-7
2	27.7	1.04	1135	7.05E-7	0.0070	0.332	377	2.34E-7
3	55.5	1.15	1001	4.31E-7	0.0107	0.370	370	1.59E-7
4	111.0	1.55	716	2.24E-7	0.0151	0.366	262	8.21E-8
5	222.0	2.17	485	1.13E-7	0.0263	0.440	213	4.96E-8
6	444.1	2.51	389	5.72E-8	0.0333	0.458	178	2.62E-8
7	888.1	2.28	394	3.07E-8	0.0413	0.559	220	1.71E-8
8								
9								
10								

特記事項

$$H_s = m_s / (\rho_s A)$$

$$H = H' - \Delta H$$

$$\bar{H} = (H + H') / 2$$

$$m_v = (\Delta\varepsilon / 100) / \Delta p$$

$$S_{r0} = w_0 \rho_s / (e_0 \rho_w)$$

$$\bar{p} = \sqrt{p \cdot p'}$$

$$\sqrt{t} \text{法}: c_v = 305 \times \bar{H}^2 / t_{90}$$

$$\text{曲線定規法}: c_v = 70.9 \times \bar{H}^2 / t_{50}$$

$$k = c_v m_v \gamma_w / (8.64 \times 10^8)$$

$$k' = c'_v m_v \gamma_w / (8.64 \times 10^8)$$

ただし, $\gamma_w \doteq 9.81 \text{ kN/m}^3$

[1 kN/m² $\doteq$ 0.102 kgf/cm²]

J I S A 1217	土の段階載荷による圧密試験 (圧縮曲線)	J G S 0411
J I S A 1227		J G S 0412

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号 (深さ) No.1 D-2 12.50m-13.10m

試験者

土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	液性限界 w_L %	塑性限界 w_p %	初期含水比 w_0 %	初期間隙比 e_0 初期体積比 f_0	圧縮指数 C_c	圧密降伏応力 p_c kN/m ²	ひずみ速度 ¹⁾ %/min
2.658	40.5	22.8	28.39	0.765	0.269	254.4	

透水係数 k (m/s)²⁾

特記事項

1) 定ひずみ速度載荷による圧密試験の時のみ記入する。

2) 定ひずみ速度載荷による圧密試験の時のみ使用する。

[1kN/m² ≒ 0.0102 kgf/cm²]

JIS A 1217	土の段階載荷による圧密試験 (圧縮曲線)	JGS 0411
JIS A 1227		JGS 0412

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号 (深さ) No.1 D-3 22.50m-23.10m

試験者

土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	液性限界 w_L %	塑性限界 w_p %	初期含水比 w_0 %	初期間隙比 e_0 初期体積比 f_0	圧縮指数 C_c	圧密降伏応力 p_c kN/m ²	ひずみ速度 ¹⁾ %/min
2.659	44.5	24.9	33.71	0.906	0.352	410.1	

透水係数 k (m/s)²⁾

特記事項

- 1) 定ひずみ速度載荷による圧密試験の時のみ記入する。
- 2) 定ひずみ速度載荷による圧密試験の時のみ使用する。
[1kN/m² ≒ 0.0102 kgf/cm²]

J I S A 1217	土の段階載荷による圧密試験 (圧縮曲線)	J G S 0411
J I S A 1227		J G S 0412

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号 (深さ) No.3 D-1 2.50m-3.30m

試験者

土粒子の密度 ρ_s g/cm ³	液性限界 w_L %	塑性限界 w_p %	初期含水比 w_0 %	初期間隙比 e_0 初期体積比 f_0	圧縮指数 C_c	圧密降伏応力 p_c kN/m ²	ひずみ速度 ¹⁾ %/min
2.660	37.1	24.7	24.98	0.682	0.206	160.7	

透水係数 k (m/s)²⁾

特記事項

1) 定ひずみ速度載荷による圧密試験の時のみ記入する。

2) 定ひずみ速度載荷による圧密試験の時のみ使用する。

[1kN/m² ≒ 0.0102 kgf/cm²]

JIS A 1217	土の 段階載荷 による圧密試験 ($c_v, m_v - \bar{p}$ 関係)	JGS 0411
JIS A 1227		JGS 0412

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-2 12.50m-13.10m

試験者

特記事項

[1kN/m² ≒ 0.102 kgf/cm²]

JIS A 1217	土の <u>段階載荷</u> による圧密試験 ($c_v, m_v - \bar{p}$ 関係)	JGS 0411
JIS A 1227		JGS 0412

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号 (深さ) No.1 D-3 22.50m-23.10m

試験者

特記事項

[1kN/m² ≒ 0.102 kgf/cm²]

JIS A 1217	土の 段階載荷 による圧密試験 ($c_v, m_v - \bar{p}$ 関係)	JGS 0411
JIS A 1227		JGS 0412

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.3 D-1 2.50m-3.30m

試験者

特記事項

[1kN/m² ≒ 0.102 kgf/cm²]

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-2 12.50m-13.10m

試験者

載荷段階	1	2	3
圧密圧力 p (kN/m ²)	9.8	19.6	39.2
載荷直前読み d_i (mm)	0.000	0.000	0.000
圧密度0%読み d_0 (mm)	0.009	0.014	0.021
最終読み d_f (mm)	0.071	0.099	0.140
圧密度90%読み d_{90} (mm)	0.034	0.049	0.069
圧密度100%読み d_{100} (mm)	0.037	0.053	0.074
圧密度90%時間 t_{90} (min)	0.44	0.69	0.86

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-2 12.50m-13.10m

試験者

載荷段階	4	5	6
圧密圧力 p (kN/m ²)	78.5	157.0	314.0
載荷直前読み d_i (mm)	0.000	0.000	0.000
圧密度0%読み d_0 (mm)	0.038	0.046	0.048
最終読み d_f (mm)	0.195	0.305	0.534
圧密度90%読み d_{90} (mm)	0.102	0.155	0.280
圧密度100%読み d_{100} (mm)	0.109	0.167	0.306
圧密度90%時間 t_{90} (min)	1.08	1.32	2.49

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-2 12.50m-13.10m

試験者

載荷段階	7	8
圧密圧力 p (kN/m ²)	628.0	1256.0
載荷直前読み d_i (mm)	0.000	0.000
圧密度0%読み d_0 (mm)	0.049	0.069
最終読み d_f (mm)	0.800	0.915
圧密度90%読み d_{90} (mm)	0.432	0.516
圧密度100%読み d_{100} (mm)	0.475	0.566
圧密度90%時間 t_{90} (min)	3.39	3.18

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-3 22.50m-23.10m

試験者

載荷段階	1	2	3
圧密圧力 p (kN/m ²)	19.6	39.2	78.5
載荷直前読み d_i (mm)	0.000	0.000	0.000
圧密度0%読み d_0 (mm)	0.010	0.016	0.022
最終読み d_f (mm)	0.060	0.090	0.130
圧密度90%読み d_{90} (mm)	0.027	0.049	0.073
圧密度100%読み d_{100} (mm)	0.029	0.053	0.079
圧密度90%時間 t_{90} (min)	0.54	0.97	1.15

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-3 22.50m-23.10m

試験者

載荷段階	4	5	6
圧密圧力 p (kN/m ²)	157.0	314.0	628.0
載荷直前読み d_i (mm)	0.000	0.000	0.000
圧密度0%読み d_0 (mm)	0.029	0.044	0.051
最終読み d_f (mm)	0.170	0.250	0.782
圧密度90%読み d_{90} (mm)	0.094	0.143	0.373
圧密度100%読み d_{100} (mm)	0.101	0.154	0.409
圧密度90%時間 t_{90} (min)	1.30	1.94	6.86

$$d_{100} = 10(d_{90} - d_0) / 9 + d_0$$

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.1 D-3 22.50m-23.10m

試験者

載荷段階	7	8
圧密圧力 p (kN/m ²)	1256.0	2512.0
載荷直前読み d_i (mm)	0.000	0.000
圧密度0%読み d_0 (mm)	0.048	0.064
最終読み d_f (mm)	1.110	1.058
圧密度90%読み d_{90} (mm)	0.647	0.631
圧密度100%読み d_{100} (mm)	0.714	0.694
圧密度90%時間 t_{90} (min)	9.07	7.41

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号 (深さ) No.3 D-1 2.50m-3.30m

試験者

載荷段階	1	2	3
圧密圧力 p (kN/m ²)	9.8	19.6	39.2
載荷直前読み d_i (mm)	0.000	0.000	0.000
圧密度0%読み d_0 (mm)	0.021	0.043	0.063
最終読み d_f (mm)	0.097	0.147	0.211
圧密度90%読み d_{90} (mm)	0.050	0.083	0.126
圧密度100%読み d_{100} (mm)	0.053	0.087	0.133
圧密度90%時間 t_{90} (min)	0.61	0.87	1.04

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和5年8月18日

試料番号 (深さ) No.3 D-1 2.50m-3.30m

試験者

載荷段階	4	5	6
圧密圧力 p (kN/m ²)	78.5	157.0	314.0
載荷直前読み d_i (mm)	0.000	0.000	0.000
圧密度0%読み d_0 (mm)	0.076	0.080	0.092
最終読み d_f (mm)	0.289	0.413	0.598
圧密度90%読み d_{90} (mm)	0.172	0.216	0.329
圧密度100%読み d_{100} (mm)	0.183	0.231	0.355
圧密度90%時間 t_{90} (min)	1.15	1.55	2.17

調査件名 (仮称) 市立児童相談所整備工事に係る地質調査業務

試験年月日 令和 5年 8月 18日

試料番号 (深さ) No.3 D-1 2.50m-3.30m

試験者

載荷段階	7	8
圧密圧力 p (kN/m ²)	628.0	1256.0
載荷直前読み d_i (mm)	0.000	0.000
圧密度0%読み d_0 (mm)	0.101	0.111
最終読み d_f (mm)	0.727	0.739
圧密度90%読み d_{90} (mm)	0.401	0.483
圧密度100%読み d_{100} (mm)	0.434	0.524
圧密度90%時間 t_{90} (min)	2.51	2.28

液状化判定データシート

液状化判定プログラム

Version 17

ボーリング No.1

Case-1 設計水平震度 150 gal

1. 設計条件

基準名	:	建築基礎構造設計指針
タイトル	:	No. 1 Case-1
判定方法	:	設計震度と実測N値
液状化判定を行う範囲 (m)	:	20.000
水の単位体積重量 (kN/m ³)	:	10.0
上載荷重 (kN/m ²)	:	0.0
地下水位面 (m)	:	1.820
地表面設計水平加速度	:	150.00
等価繰返し回数に関する補正係数	:	0.650

2. 地層データ

地層番号	深度 (m)	層厚 (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)
1	0.500	0.500	24.00	24.00
2	3.800	3.300	20.00	20.00
3	9.600	5.800	19.00	19.00
4	10.800	1.200	21.00	21.00
5	12.000	1.200	20.00	20.00
6	15.550	3.550	19.00	19.00
7	16.600	1.050	21.00	21.00
8	17.550	0.950	19.00	19.00
9	18.450	0.900	21.00	21.00
10	19.050	0.600	19.00	19.00
11	20.800	1.750	21.00	21.00

測定深さ (m)	実測N値	細粒分含有率 Fc (%)	土層種類	平均粒径 D50 (mm)	塑性指数 Ip	コーン貫入抵抗値 qt (kN/m ²)
1.310	7.50	25.30	砂質土	0.417	0.00	0.00
2.310	6.80	25.30	砂質土	0.417	0.00	0.00
3.310	8.70	25.30	砂質土	0.417	0.00	0.00
4.330	3.40	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
5.400	5.00	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
6.300	6.00	49.10	粘性土	0.080	0.00	0.00
7.300	7.00	49.10	砂質土	0.080	0.00	0.00
8.330	5.10	37.00	砂質土	0.113	0.00	0.00
9.300	2.00	40.40	砂質土	0.144	0.00	0.00
10.300	9.00	63.10	砂質土	0.033	0.00	0.00
11.300	5.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
12.320	5.50	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
13.300	9.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
14.300	6.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
15.300	8.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
16.300	26.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
17.300	12.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
18.300	27.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
19.300	50.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 fs (kN/m ²)	粘土分含有率 Pc (%)	$\tau / \sigma' z$	応力比算法	液状化判定の考慮	低減係数 γd
1.310	0.00	6.20	0.318	N値	する	0.9804
2.310	0.00	6.20	0.212	N値	する	0.9654
3.310	0.00	6.20	0.245	N値	する	0.9503
4.330	0.00	4.75	0.600	N値	する	0.0000
5.400	0.00	4.75	0.600	N値	する	0.0000
6.300	0.00	15.50	0.193	N値	する	0.0000
7.300	0.00	15.50	0.203	N値	する	0.8905
8.330	0.00	6.40	0.164	N値	する	0.8751

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f_s (kN/m ²)	粘土分含有率 P_c (%)	τ_l / σ'_z	応力比算出法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
9.300	0.00	17.30	0.143	N値	する	0.8605
10.300	0.00	21.90	0.600	N値	する	0.8455
11.300	0.00	0.00	0.086	N値	しない	0.0000
12.320	0.00	0.00	0.088	N値	しない	0.0000
13.300	0.00	0.00	0.111	N値	しない	0.0000
14.300	0.00	0.00	0.089	N値	しない	0.0000
15.300	0.00	0.00	0.102	N値	しない	0.0000
16.300	0.00	0.00	0.224	N値	しない	0.0000
17.300	0.00	0.00	0.121	N値	しない	0.0000
18.300	0.00	0.00	0.218	N値	しない	0.0000
19.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000

3. 液状化判定

測定深さ (m)	液状化抵抗比の推定	N補正係数 CN	N補正係数 Csb	補正N値 Na	換算N値 N1
1.310	N値を用いる	1.864	0.000	22.51	13.98
2.310	N値を用いる	1.504	0.000	18.76	10.23
3.310	N値を用いる	1.356	0.000	20.33	11.80
4.330	N値を用いる	1.248	0.000	99.90	4.24
5.400	N値を用いる	1.162	0.000	99.90	5.81
6.300	N値を用いる	1.102	0.000	17.52	6.61
7.300	N値を用いる	1.045	0.000	18.23	7.32
8.330	N値を用いる	0.995	0.000	14.77	5.07
9.300	N値を用いる	0.954	0.000	11.95	1.91
10.300	N値を用いる	0.911	0.000	99.90	8.20
11.300	N値を用いる	0.873	0.000	4.36	4.36
12.320	N値を用いる	0.841	0.000	4.63	4.63
13.300	N値を用いる	0.816	0.000	7.34	7.34
14.300	N値を用いる	0.792	0.000	4.75	4.75
15.300	N値を用いる	0.770	0.000	6.16	6.16
16.300	N値を用いる	0.747	1.000	19.41	19.41
17.300	N値を用いる	0.727	0.000	8.72	8.72
18.300	N値を用いる	0.707	1.000	19.10	19.10
19.300	N値を用いる	0.690	1.000	34.51	34.51

測定深さ (m)	補正コーン 貫入抵抗値	F(Ic)	Ic	Qt	FR
1.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
2.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
3.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
4.330	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
5.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
6.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
7.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
8.330	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
9.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
10.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
11.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
12.320	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
13.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
14.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
15.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
16.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
17.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
18.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
19.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
1.310	0.318	0.980	28.2	28.2	0.098	**1

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
2.310	0.212	0.965	48.2	43.3	0.107	1.984
3.310	0.245	0.950	68.2	53.3	0.121	2.027
4.330	0.600	0.000	88.1	63.0	0.000	
5.400	0.600	0.000	108.4	72.6	0.000	
6.300	0.193	0.000	125.5	80.7	0.000	
7.300	0.203	0.891	144.5	89.7	0.143	1.424
8.330	0.164	0.875	164.1	99.0	0.144	1.138
9.300	0.143	0.860	182.5	107.7	0.145	0.988
10.300	0.600	0.845	202.9	118.1	0.145	**3
11.300	0.086	0.000	223.4	128.6	0.000	
12.320	0.088	0.000	243.5	138.5	0.000	
13.300	0.111	0.000	262.1	147.3	0.000	
14.300	0.089	0.000	281.1	156.3	0.000	
15.300	0.102	0.000	300.1	165.3	0.000	
16.300	0.224	0.000	320.6	175.8	0.000	
17.300	0.121	0.000	340.2	185.4	0.000	
18.300	0.218	0.000	360.7	195.9	0.000	
19.300	0.600	0.000	380.5	205.7	0.000	

4. P L 値法

[P L 値一覧表]

ケース名	P L 値	液状化危険度
No.1 Case-1	0.051	○ 低い

[No.1 Case-1]

判定深さ (m)	計算深さ (m)	計算層厚 (m)	F L	F (1-FL)	W(Z)	Δ P L
1.310	**	0.000	*****	0.000	9.345	0.000
2.310	1.820~ 2.810	0.990	1.984	0.000	8.845	0.000
3.310	2.810~ 3.800	0.990	2.027	0.000	8.345	0.000
4.330	**	1.065	*****	0.000	7.835	0.000
5.400	**	0.985	*****	0.000	7.300	0.000
6.300	**	0.950	*****	0.000	6.850	0.000
7.300	6.800~ 7.815	1.015	1.424	0.000	6.350	0.000
8.330	7.815~ 8.815	1.000	1.138	0.000	5.835	0.000
9.300	8.815~ 9.600	0.785	0.988	0.012	5.350	0.051
10.300	9.600~10.800	1.200	4.152	0.000	4.850	0.000
11.300	**	1.200	*****	0.000	4.350	0.000
12.320	**	0.810	*****	0.000	3.840	0.000
13.300	**	0.990	*****	0.000	3.350	0.000
14.300	**	1.000	*****	0.000	2.850	0.000
15.300	**	0.750	*****	0.000	2.350	0.000
16.300	**	1.050	*****	0.000	1.850	0.000
17.300	**	0.950	*****	0.000	1.350	0.000
18.300	**	0.900	*****	0.000	0.850	0.000
19.300	**	0.950	*****	0.000	0.350	0.000
			P L 値			0.051

5. 液状化の程度

[地表変位 (Dcy)]

ケース名	Dcy (cm)	液状化の程度
No.1 Case-1	0.90	軽微

[No.1 Case-1]

測定深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	補正N値	せん断 応力比	γ_{cy} (%)	ΔDcy (cm)	γ_{cy} のグラフ (注)	水平地盤反力係数 の低減係数 β
1.310	0.000		22.511	0.098				
2.310	0.490	1.984	18.760	0.107				
3.310	1.000	2.027	20.327	0.121				
4.330	1.020		99.900	0.000				
5.400	1.070		99.900	0.000				
6.300	0.900		17.522	0.000				
7.300	1.000	1.424	18.227	0.143				
8.330	1.030	1.138	14.775	0.144				
9.300	0.970	0.988	11.948	0.145	0.928	0.90		0.124
10.300	1.000		99.900	0.145				
11.300	1.000		4.365	0.000				
12.320	1.020		4.627	0.000				
13.300	0.980		7.341	0.000				
14.300	1.000		4.751	0.000				
15.300	1.000		6.160	0.000				
16.300	1.000		19.412	0.000				
17.300	1.000		8.724	0.000				
18.300	1.000		19.097	0.000				
19.300	1.000		34.512	0.000				
合計						0.90		

(注) **1 τ_d/σ_v' が0.5以上である**2 Na $\sim \tau_d/\sigma_v'$ グラフの範囲外である**3 FL ≤ 1.0 かつ補正N値0.0となる層がある

液状化判定プログラム

Version 17

ボーリング No.1

Case-2 設計水平震度 200 gal

1. 設計条件

基準名	:	建築基礎構造設計指針
タイトル	:	No. 1 Case-2
判定方法	:	設計震度と実測N値
液化化判定を行う範囲 (m)	:	20.000
水の単位体積重量 (kN/m ³)	:	10.0
上載荷重 (kN/m ²)	:	0.0
地下水位面 (m)	:	1.820
地表面設計水平加速度	:	200.00
等価繰返し回数に関する補正係数	:	0.650

2. 地層データ

地層番号	深度 (m)	層厚 (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)
1	0.500	0.500	24.00	24.00
2	3.800	3.300	20.00	20.00
3	9.600	5.800	19.00	19.00
4	10.800	1.200	21.00	21.00
5	12.000	1.200	20.00	20.00
6	15.550	3.550	19.00	19.00
7	16.600	1.050	21.00	21.00
8	17.550	0.950	19.00	19.00
9	18.450	0.900	21.00	21.00
10	19.050	0.600	19.00	19.00
11	20.800	1.750	21.00	21.00

測定深さ (m)	実測N値	細粒分含有率 Fc (%)	土層種類	平均粒径 D50 (mm)	塑性指数 Ip	コーン貫入抵抗値 qt (kN/m ²)
1.310	7.50	25.30	砂質土	0.417	0.00	0.00
2.310	6.80	25.30	砂質土	0.417	0.00	0.00
3.310	8.70	25.30	砂質土	0.417	0.00	0.00
4.330	3.40	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
5.400	5.00	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
6.300	6.00	49.10	粘性土	0.080	0.00	0.00
7.300	7.00	49.10	砂質土	0.080	0.00	0.00
8.330	5.10	37.00	砂質土	0.113	0.00	0.00
9.300	2.00	40.40	砂質土	0.144	0.00	0.00
10.300	9.00	63.10	砂質土	0.033	0.00	0.00
11.300	5.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
12.320	5.50	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
13.300	9.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
14.300	6.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
15.300	8.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
16.300	26.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
17.300	12.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
18.300	27.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
19.300	50.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 fs (kN/m ²)	粘土分含有率 Pc (%)	$\tau / \sigma' z$	応力比算法	液状化判定の考慮	低減係数 γd
1.310	0.00	6.20	0.318	N値	する	0.9804
2.310	0.00	6.20	0.212	N値	する	0.9654
3.310	0.00	6.20	0.245	N値	する	0.9503
4.330	0.00	4.75	0.600	N値	する	0.0000
5.400	0.00	4.75	0.600	N値	する	0.0000
6.300	0.00	15.50	0.193	N値	する	0.0000
7.300	0.00	15.50	0.203	N値	する	0.8905
8.330	0.00	6.40	0.164	N値	する	0.8751

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f_s (kN/m ²)	粘土分含有率 P_c (%)	τ_l / σ'_z	応力比算出法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
9.300	0.00	17.30	0.143	N値	する	0.8605
10.300	0.00	21.90	0.600	N値	する	0.8455
11.300	0.00	0.00	0.086	N値	しない	0.0000
12.320	0.00	0.00	0.088	N値	しない	0.0000
13.300	0.00	0.00	0.111	N値	しない	0.0000
14.300	0.00	0.00	0.089	N値	しない	0.0000
15.300	0.00	0.00	0.102	N値	しない	0.0000
16.300	0.00	0.00	0.224	N値	しない	0.0000
17.300	0.00	0.00	0.121	N値	しない	0.0000
18.300	0.00	0.00	0.218	N値	しない	0.0000
19.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000

3. 液状化判定

測定深さ (m)	液状化抵抗比の推定	N補正係数 CN	N補正係数 Csb	補正N値 Na	換算N値 N1
1.310	N値を用いる	1.864	0.000	22.51	13.98
2.310	N値を用いる	1.504	0.000	18.76	10.23
3.310	N値を用いる	1.356	0.000	20.33	11.80
4.330	N値を用いる	1.248	0.000	99.90	4.24
5.400	N値を用いる	1.162	0.000	99.90	5.81
6.300	N値を用いる	1.102	0.000	17.52	6.61
7.300	N値を用いる	1.045	0.000	18.23	7.32
8.330	N値を用いる	0.995	0.000	14.77	5.07
9.300	N値を用いる	0.954	0.000	11.95	1.91
10.300	N値を用いる	0.911	0.000	99.90	8.20
11.300	N値を用いる	0.873	0.000	4.36	4.36
12.320	N値を用いる	0.841	0.000	4.63	4.63
13.300	N値を用いる	0.816	0.000	7.34	7.34
14.300	N値を用いる	0.792	0.000	4.75	4.75
15.300	N値を用いる	0.770	0.000	6.16	6.16
16.300	N値を用いる	0.747	1.000	19.41	19.41
17.300	N値を用いる	0.727	0.000	8.72	8.72
18.300	N値を用いる	0.707	1.000	19.10	19.10
19.300	N値を用いる	0.690	1.000	34.51	34.51

測定深さ (m)	補正コーン 貫入抵抗値	F(Ic)	Ic	Qt	FR
1.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
2.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
3.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
4.330	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
5.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
6.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
7.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
8.330	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
9.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
10.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
11.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
12.320	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
13.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
14.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
15.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
16.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
17.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
18.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
19.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
1.310	0.318	0.980	28.2	28.2	0.130	**1

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
2.310	0.212	0.965	48.2	43.3	0.143	1.488
3.310	0.245	0.950	68.2	53.3	0.161	1.521
4.330	0.600	0.000	88.1	63.0	0.000	
5.400	0.600	0.000	108.4	72.6	0.000	
6.300	0.193	0.000	125.5	80.7	0.000	
7.300	0.203	0.891	144.5	89.7	0.190	1.068
8.330	0.164	0.875	164.1	99.0	0.192	0.853
9.300	0.143	0.860	182.5	107.7	0.193	0.741
10.300	0.600	0.845	202.9	118.1	0.193	**3
11.300	0.086	0.000	223.4	128.6	0.000	
12.320	0.088	0.000	243.5	138.5	0.000	
13.300	0.111	0.000	262.1	147.3	0.000	
14.300	0.089	0.000	281.1	156.3	0.000	
15.300	0.102	0.000	300.1	165.3	0.000	
16.300	0.224	0.000	320.6	175.8	0.000	
17.300	0.121	0.000	340.2	185.4	0.000	
18.300	0.218	0.000	360.7	195.9	0.000	
19.300	0.600	0.000	380.5	205.7	0.000	

4. P L 値法

[P L 値一覧表]

ケース名	P L 値	液状化危険度
No.1 Case-2	1.944	○ 低い

[No.1 Case-2]

判定深さ (m)	計算深さ (m)	計算層厚 (m)	F L	F (1-FL)	W(Z)	Δ P L
1.310	**	0.000	*****	0.000	9.345	0.000
2.310	1.820~ 2.810	0.990	1.488	0.000	8.845	0.000
3.310	2.810~ 3.800	0.990	1.521	0.000	8.345	0.000
4.330	**	1.065	*****	0.000	7.835	0.000
5.400	**	0.985	*****	0.000	7.300	0.000
6.300	**	0.950	*****	0.000	6.850	0.000
7.300	6.800~ 7.815	1.015	1.068	0.000	6.350	0.000
8.330	7.815~ 8.815	1.000	0.853	0.147	5.835	0.856
9.300	8.815~ 9.600	0.785	0.741	0.259	5.350	1.088
10.300	9.600~10.800	1.200	3.114	0.000	4.850	0.000
11.300	**	1.200	*****	0.000	4.350	0.000
12.320	**	0.810	*****	0.000	3.840	0.000
13.300	**	0.990	*****	0.000	3.350	0.000
14.300	**	1.000	*****	0.000	2.850	0.000
15.300	**	0.750	*****	0.000	2.350	0.000
16.300	**	1.050	*****	0.000	1.850	0.000
17.300	**	0.950	*****	0.000	1.350	0.000
18.300	**	0.900	*****	0.000	0.850	0.000
19.300	**	0.950	*****	0.000	0.350	0.000
			P L 値			1.944

5. 液状化の程度

[地表変位 (Dcy)]

ケース名	Dcy (cm)	液状化の程度
No.1 Case-2	3.07	軽微

[No.1 Case-2]

測定深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	補正N値	せん断 応力比	γ_{cy} (%)	ΔDcy (cm)	γ_{cy} のグラフ (注)	水平地盤反力係数 の低減係数 β
1.310	0.000		22.511	0.130				
2.310	0.490	1.488	18.760	0.143				
3.310	1.000	1.521	20.327	0.161				
4.330	1.020		99.900	0.000				
5.400	1.070		99.900	0.000				
6.300	0.900		17.522	0.000				
7.300	1.000	1.068	18.227	0.190				
8.330	1.030	0.853	14.775	0.192	1.113	1.15		0.175
9.300	0.970	0.741	11.948	0.193	1.987	1.93		0.124
10.300	1.000		99.900	0.193				
11.300	1.000		4.365	0.000				
12.320	1.020		4.627	0.000				
13.300	0.980		7.341	0.000				
14.300	1.000		4.751	0.000				
15.300	1.000		6.160	0.000				
16.300	1.000		19.412	0.000				
17.300	1.000		8.724	0.000				
18.300	1.000		19.097	0.000				
19.300	1.000		34.512	0.000				
合計						3.07		

(注) **1 $\tau d/\sigma v'$ が0.5以上である**2 Na $\sim \tau d/\sigma v'$ グラフの範囲外である**3 FL ≤ 1.0 かつ補正N値0.0となる層がある

液状化判定プログラム

Version 17

ボーリング No.1

Case-3 設計水平震度 350 gal

1. 設計条件

基準名	:	建築基礎構造設計指針
タイトル	:	No. 1 Case-3
判定方法	:	設計震度と実測N値
液状化判定を行う範囲 (m)	:	20.000
水の単位体積重量 (kN/m ³)	:	10.0
上載荷重 (kN/m ²)	:	0.0
地下水位面 (m)	:	1.820
地表面設計水平加速度	:	350.00
等価繰返し回数に関する補正係数	:	0.650

2. 地層データ

地層番号	深度 (m)	層厚 (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)
1	0.500	0.500	24.00	24.00
2	3.800	3.300	20.00	20.00
3	9.600	5.800	19.00	19.00
4	10.800	1.200	21.00	21.00
5	12.000	1.200	20.00	20.00
6	15.550	3.550	19.00	19.00
7	16.600	1.050	21.00	21.00
8	17.550	0.950	19.00	19.00
9	18.450	0.900	21.00	21.00
10	19.050	0.600	19.00	19.00
11	20.800	1.750	21.00	21.00

測定深さ (m)	実測N値	細粒分含有率 Fc (%)	土層種類	平均粒径 D50 (mm)	塑性指数 Ip	コーン貫入抵抗値 qt (kN/m ²)
1.310	7.50	25.30	砂質土	0.417	0.00	0.00
2.310	6.80	25.30	砂質土	0.417	0.00	0.00
3.310	8.70	25.30	砂質土	0.417	0.00	0.00
4.330	3.40	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
5.400	5.00	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
6.300	6.00	49.10	粘性土	0.080	0.00	0.00
7.300	7.00	49.10	砂質土	0.080	0.00	0.00
8.330	5.10	37.00	砂質土	0.113	0.00	0.00
9.300	2.00	40.40	砂質土	0.144	0.00	0.00
10.300	9.00	63.10	砂質土	0.033	0.00	0.00
11.300	5.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
12.320	5.50	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
13.300	9.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
14.300	6.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
15.300	8.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
16.300	26.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
17.300	12.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
18.300	27.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
19.300	50.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 fs (kN/m ²)	粘土分含有率 Pc (%)	$\tau / \sigma' z$	応力比算法	液状化判定の考慮	低減係数 γd
1.310	0.00	6.20	0.318	N値	する	0.9804
2.310	0.00	6.20	0.212	N値	する	0.9654
3.310	0.00	6.20	0.245	N値	する	0.9503
4.330	0.00	4.75	0.600	N値	する	0.0000
5.400	0.00	4.75	0.600	N値	する	0.0000
6.300	0.00	15.50	0.193	N値	する	0.0000
7.300	0.00	15.50	0.203	N値	する	0.8905
8.330	0.00	6.40	0.164	N値	する	0.8751

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f_s (kN/m ²)	粘土分含有率 P_c (%)	τ_l / σ'_z	応力比算出法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
9.300	0.00	17.30	0.143	N値	する	0.8605
10.300	0.00	21.90	0.600	N値	する	0.8455
11.300	0.00	0.00	0.086	N値	しない	0.0000
12.320	0.00	0.00	0.088	N値	しない	0.0000
13.300	0.00	0.00	0.111	N値	しない	0.0000
14.300	0.00	0.00	0.089	N値	しない	0.0000
15.300	0.00	0.00	0.102	N値	しない	0.0000
16.300	0.00	0.00	0.224	N値	しない	0.0000
17.300	0.00	0.00	0.121	N値	しない	0.0000
18.300	0.00	0.00	0.218	N値	しない	0.0000
19.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000

3. 液状化判定

測定深さ (m)	液状化抵抗比の推定	N補正係数 CN	N補正係数 Csb	補正N値 Na	換算N値 N1
1.310	N値を用いる	1.864	0.000	22.51	13.98
2.310	N値を用いる	1.504	0.000	18.76	10.23
3.310	N値を用いる	1.356	0.000	20.33	11.80
4.330	N値を用いる	1.248	0.000	99.90	4.24
5.400	N値を用いる	1.162	0.000	99.90	5.81
6.300	N値を用いる	1.102	0.000	17.52	6.61
7.300	N値を用いる	1.045	0.000	18.23	7.32
8.330	N値を用いる	0.995	0.000	14.77	5.07
9.300	N値を用いる	0.954	0.000	11.95	1.91
10.300	N値を用いる	0.911	0.000	99.90	8.20
11.300	N値を用いる	0.873	0.000	4.36	4.36
12.320	N値を用いる	0.841	0.000	4.63	4.63
13.300	N値を用いる	0.816	0.000	7.34	7.34
14.300	N値を用いる	0.792	0.000	4.75	4.75
15.300	N値を用いる	0.770	0.000	6.16	6.16
16.300	N値を用いる	0.747	1.000	19.41	19.41
17.300	N値を用いる	0.727	0.000	8.72	8.72
18.300	N値を用いる	0.707	1.000	19.10	19.10
19.300	N値を用いる	0.690	1.000	34.51	34.51

測定深さ (m)	補正コーン 貫入抵抗値	F(Ic)	Ic	Qt	FR
1.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
2.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
3.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
4.330	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
5.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
6.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
7.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
8.330	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
9.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
10.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
11.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
12.320	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
13.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
14.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
15.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
16.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
17.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
18.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
19.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
1.310	0.318	0.980	28.2	28.2	0.228	**1

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
2.310	0.212	0.965	48.2	43.3	0.249	0.850
3.310	0.245	0.950	68.2	53.3	0.282	0.869
4.330	0.600	0.000	88.1	63.0	0.000	
5.400	0.600	0.000	108.4	72.6	0.000	
6.300	0.193	0.000	125.5	80.7	0.000	
7.300	0.203	0.891	144.5	89.7	0.333	0.610
8.330	0.164	0.875	164.1	99.0	0.337	0.488
9.300	0.143	0.860	182.5	107.7	0.338	0.423
10.300	0.600	0.845	202.9	118.1	0.337	**3
11.300	0.086	0.000	223.4	128.6	0.000	
12.320	0.088	0.000	243.5	138.5	0.000	
13.300	0.111	0.000	262.1	147.3	0.000	
14.300	0.089	0.000	281.1	156.3	0.000	
15.300	0.102	0.000	300.1	165.3	0.000	
16.300	0.224	0.000	320.6	175.8	0.000	
17.300	0.121	0.000	340.2	185.4	0.000	
18.300	0.218	0.000	360.7	195.9	0.000	
19.300	0.600	0.000	380.5	205.7	0.000	

4. P L 値法

[P L 値一覧表]

ケース名	P L 値	液状化危険度
No.1 Case-3	10.315	△ 高い

[No.1 Case-3]

判定深さ (m)	計算深さ (m)	計算層厚 (m)	F L	F (1-FL)	W(Z)	Δ P L
1.310	**	0.000	*****	0.000	9.345	0.000
2.310	1.820~ 2.810	0.990	0.850	0.150	8.845	1.311
3.310	2.810~ 3.800	0.990	0.869	0.131	8.345	1.083
4.330	**	1.065	*****	0.000	7.835	0.000
5.400	**	0.985	*****	0.000	7.300	0.000
6.300	**	0.950	*****	0.000	6.850	0.000
7.300	6.800~ 7.815	1.015	0.610	0.390	6.350	2.511
8.330	7.815~ 8.815	1.000	0.488	0.512	5.835	2.990
9.300	8.815~ 9.600	0.785	0.423	0.577	5.350	2.422
10.300	9.600~10.800	1.200	1.779	0.000	4.850	0.000
11.300	**	1.200	*****	0.000	4.350	0.000
12.320	**	0.810	*****	0.000	3.840	0.000
13.300	**	0.990	*****	0.000	3.350	0.000
14.300	**	1.000	*****	0.000	2.850	0.000
15.300	**	0.750	*****	0.000	2.350	0.000
16.300	**	1.050	*****	0.000	1.850	0.000
17.300	**	0.950	*****	0.000	1.350	0.000
18.300	**	0.900	*****	0.000	0.850	0.000
19.300	**	0.950	*****	0.000	0.350	0.000
			P L 値			10.315

5. 液状化の程度

[地表変位 (Dcy)]

ケース名	Dcy (cm)	液状化の程度
No.1 Case-3	7.02	小

[No.1 Case-3]

測定深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	補正N値	せん断 応力比	γ_{cy} (%)	ΔDcy (cm)	γ_{cy} のグラフ (注)	水平地盤反力係数 の低減係数 β
1.310	0.000		22.511	0.228				
2.310	0.490	0.850	18.760	0.249	0.806	0.40		0.292
3.310	1.000	0.869	20.327	0.282	0.729	0.73		0.365
4.330	1.020		99.900	0.000				
5.400	1.070		99.900	0.000				
6.300	0.900		17.522	0.000				
7.300	1.000	0.610	18.227	0.333	1.241	1.24		0.275
8.330	1.030	0.488	14.775	0.337	1.950	2.01		0.175
9.300	0.970	0.423	11.948	0.338	2.730	2.65		0.124
10.300	1.000		99.900	0.337				
11.300	1.000		4.365	0.000				
12.320	1.020		4.627	0.000				
13.300	0.980		7.341	0.000				
14.300	1.000		4.751	0.000				
15.300	1.000		6.160	0.000				
16.300	1.000		19.412	0.000				
17.300	1.000		8.724	0.000				
18.300	1.000		19.097	0.000				
19.300	1.000		34.512	0.000				
合計						7.02		

(注) **1 τ_d/σ_v' が0.5以上である**2 Na $\sim \tau_d/\sigma_v'$ グラフの範囲外である**3 FL ≤ 1.0 かつ補正N値0.0となる層がある

液状化判定プログラム

Version 17

ボーリング No.2

Case-1 設計水平震度 150 gal

1. 設計条件

基準名	:	建築基礎構造設計指針
タイトル	:	No. 2 Case-1
判定方法	:	設計震度と実測N値
液化化判定を行う範囲 (m)	:	20.000
水の単位体積重量 (kN/m ³)	:	10.0
上載荷重 (kN/m ²)	:	0.0
地下水位面 (m)	:	0.970
地表面設計水平加速度	:	150.00
等価繰返し回数に関する補正係数	:	0.650

2. 地層データ

地層番号	深度 (m)	層厚 (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)
1	1.150	1.150	24.00	24.00
2	1.900	0.750	20.00	20.00
3	4.250	2.350	19.00	19.00
4	7.800	3.550	20.00	20.00
5	8.800	1.000	21.00	21.00
6	11.500	2.700	20.00	20.00
7	13.500	2.000	21.00	21.00
8	15.300	1.800	19.00	19.00
9	15.900	0.600	21.00	21.00
10	17.100	1.200	19.00	19.00
11	18.200	1.100	21.00	21.00
12	19.600	1.400	19.00	19.00
13	20.200	0.600	21.00	21.00
14	21.200	1.000	19.00	19.00

測定深さ (m)	実測 N 値	細粒分含有率 F _c (%)	土層種類	平均粒径 D ₅₀ (mm)	塑性指数 I _p	コーン貫入抵抗値 q _t (kN/m ²)
1.300	10.00	26.40	砂質土	0.410	0.00	0.00
2.300	3.00	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
3.310	3.80	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
4.350	21.00	8.50	砂質土	3.943	0.00	0.00
5.400	6.00	8.50	砂質土	3.943	0.00	0.00
6.300	13.00	33.20	砂質土	0.246	0.00	0.00
7.300	10.00	34.70	砂質土	0.187	0.00	0.00
8.300	25.00	12.50	砂質土	0.896	0.00	0.00
9.300	11.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
10.300	15.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
11.300	11.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
12.300	29.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
13.300	31.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
14.300	16.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
15.400	48.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
16.300	18.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
17.300	57.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
18.350	18.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
19.300	19.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f _s (kN/m ²)	粘土分含有率 P _c (%)	τ_l / σ'_z	応力比算法	液状化判定の考慮	低減係数 γ_d
1.300	0.00	6.30	0.600	N 値	する	0.9805
2.300	0.00	4.75	0.600	N 値	する	0.0000
3.310	0.00	4.75	0.600	N 値	する	0.0000
4.350	0.00	1.70	0.600	N 値	する	0.9348
5.400	0.00	1.70	0.140	N 値	する	0.9190

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f_s (kN/m ²)	粘土分含有率 P_c (%)	τ_l / σ'_z	応力比算法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
6.300	0.00	10.90	0.405	N値	する	0.9055
7.300	0.00	11.20	0.242	N値	する	0.8905
8.300	0.00	2.10	0.600	N値	する	0.8755
9.300	0.00	0.00	0.134	N値	しない	0.0000
10.300	0.00	0.00	0.156	N値	しない	0.0000
11.300	0.00	0.00	0.128	N値	しない	0.0000
12.300	0.00	0.00	0.429	N値	しない	0.0000
13.300	0.00	0.00	0.481	N値	しない	0.0000
14.300	0.00	0.00	0.148	N値	しない	0.0000
15.400	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
16.300	0.00	0.00	0.154	N値	しない	0.0000
17.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
18.350	0.00	0.00	0.148	N値	しない	0.0000
19.300	0.00	0.00	0.151	N値	しない	0.0000

3. 液状化判定

測定深さ (m)	液状化抵抗比の推定	N補正係数 CN	N補正係数 Csb	補正N値 Na	換算N値 N1
1.300	N値を用いる	1.895	0.000	27.59	18.95
2.300	N値を用いる	1.630	0.000	99.90	4.89
3.310	N値を用いる	1.460	0.000	99.90	5.55
4.350	N値を用いる	1.329	0.000	32.12	27.92
5.400	N値を用いる	1.219	0.000	11.51	7.31
6.300	N値を用いる	1.143	0.000	24.19	14.87
7.300	N値を用いる	1.074	0.000	20.21	10.74
8.300	N値を用いる	1.013	0.000	31.83	25.33
9.300	N値を用いる	0.962	0.000	10.58	10.58
10.300	N値を用いる	0.919	0.000	13.79	13.79
11.300	N値を用いる	0.882	0.000	9.70	9.70
12.300	N値を用いる	0.847	0.000	24.55	24.55
13.300	N値を用いる	0.814	0.000	25.25	25.25
14.300	N値を用いる	0.790	0.000	12.64	12.64
15.400	N値を用いる	0.765	0.000	36.74	36.74
16.300	N値を用いる	0.745	1.000	13.42	13.42
17.300	N値を用いる	0.726	0.000	41.40	41.40
18.350	N値を用いる	0.705	1.000	12.70	12.70
19.300	N値を用いる	0.690	1.000	13.12	13.12

測定深さ (m)	補正コーン 貫入抵抗値	F(Ic)	Ic	Qt	FR
1.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
2.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
3.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
4.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
5.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
6.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
7.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
8.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
9.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
10.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
11.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
12.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
13.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
14.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
15.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
16.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
17.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
18.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
19.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
1.300	0.600	0.980	30.6	27.3	0.109	5.487

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
2.300	0.600	0.000	50.2	36.9	0.000	
3.310	0.600	0.000	69.4	46.0	0.000	
4.350	0.600	0.935	89.3	55.4	0.150	4.008
5.400	0.140	0.919	110.3	65.9	0.153	0.918
6.300	0.405	0.905	128.3	74.9	0.154	2.629
7.300	0.242	0.891	148.3	84.9	0.155	1.568
8.300	0.600	0.876	168.8	95.4	0.154	3.896
9.300	0.134	0.000	189.3	105.9	0.000	
10.300	0.156	0.000	209.3	115.9	0.000	
11.300	0.128	0.000	229.3	125.9	0.000	
12.300	0.429	0.000	250.1	136.8	0.000	
13.300	0.481	0.000	271.0	147.8	0.000	
14.300	0.148	0.000	290.5	157.1	0.000	
15.400	0.600	0.000	311.5	167.2	0.000	
16.300	0.154	0.000	329.6	176.3	0.000	
17.300	0.600	0.000	349.0	185.7	0.000	
18.350	0.148	0.000	370.8	197.0	0.000	
19.300	0.151	0.000	388.8	205.5	0.000	

4. P L 値法

[P L 値一覧表]

ケース名	P L 値	液状化危険度
No. 2 Case-1	0.580	○ 低い

[No. 2 Case-1]

判定深さ (m)	計算深さ (m)	計算層厚 (m)	F L	F (1-FL)	W(Z)	Δ P L
1.300	1.150~ 1.900	0.750	5.487	0.000	9.350	0.000
2.300	**	0.905	*****	0.000	8.850	0.000
3.310	**	1.445	*****	0.000	8.345	0.000
4.350	4.250~ 4.875	0.625	4.008	0.000	7.825	0.000
5.400	4.875~ 5.850	0.975	0.918	0.082	7.300	0.580
6.300	5.850~ 6.800	0.950	2.629	0.000	6.850	0.000
7.300	6.800~ 7.800	1.000	1.568	0.000	6.350	0.000
8.300	7.800~ 8.800	1.000	3.896	0.000	5.850	0.000
9.300	**	1.000	*****	0.000	5.350	0.000
10.300	**	1.000	*****	0.000	4.850	0.000
11.300	**	0.700	*****	0.000	4.350	0.000
12.300	**	1.300	*****	0.000	3.850	0.000
13.300	**	0.700	*****	0.000	3.350	0.000
14.300	**	1.800	*****	0.000	2.850	0.000
15.400	**	0.600	*****	0.000	2.300	0.000
16.300	**	1.200	*****	0.000	1.850	0.000
17.300	**	1.100	*****	0.000	1.350	0.000
18.350	**	0.625	*****	0.000	0.825	0.000
19.300	**	0.775	*****	0.000	0.350	0.000
			P L 値			0.580

5. 液状化の程度

[地表変位 (Dcy)]

ケース名	Dcy (cm)	液状化の程度
No. 2 Case-1	1.46	軽微

[No. 2 Case-1]

測定深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	補正N値	せん断 応力比	γ_{cy} (%)	ΔDcy (cm)	γ_{cy} のグラフ (注)	水平地盤反力係数 の低減係数 β
1.300	0.330	5.487	27.587	0.109				
2.300	1.000		99.900	0.000				
3.310	1.010		99.900	0.000				
4.350	1.040	4.008	32.118	0.150				
5.400	1.050	0.918	11.514	0.153	1.393	1.46		0.118
6.300	0.900	2.629	24.185	0.154				
7.300	1.000	1.568	20.211	0.155				
8.300	1.000	3.896	31.832	0.154				
9.300	1.000		10.579	0.000				
10.300	1.000		13.790	0.000				
11.300	1.000		9.703	0.000				
12.300	1.000		24.550	0.000				
13.300	1.000		25.247	0.000				
14.300	1.000		12.635	0.000				
15.400	1.100		36.743	0.000				
16.300	0.900		13.418	0.000				
17.300	1.000		41.402	0.000				
18.350	1.050		12.696	0.000				
19.300	0.950		13.119	0.000				
合計						1.46		

(注) **1 $\tau d/\sigma v'$ が0.5以上である**2 Na $\sim \tau d/\sigma v'$ グラフの範囲外である**3 FL ≤ 1.0 かつ補正N値0.0となる層がある

液状化判定プログラム

Version 17

ボーリング No.2

Case-2 設計水平震度 200 gal

1. 設計条件

基準名	:	建築基礎構造設計指針
タイトル	:	No. 2 Case-2
判定方法	:	設計震度と実測N値
液化化判定を行う範囲 (m)	:	20.000
水の単位体積重量 (kN/m ³)	:	10.0
上載荷重 (kN/m ²)	:	0.0
地下水位面 (m)	:	0.970
地表面設計水平加速度	:	200.00
等価繰返し回数に関する補正係数	:	0.650

2. 地層データ

地層番号	深度 (m)	層厚 (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)
1	1.150	1.150	24.00	24.00
2	1.900	0.750	20.00	20.00
3	4.250	2.350	19.00	19.00
4	7.800	3.550	20.00	20.00
5	8.800	1.000	21.00	21.00
6	11.500	2.700	20.00	20.00
7	13.500	2.000	21.00	21.00
8	15.300	1.800	19.00	19.00
9	15.900	0.600	21.00	21.00
10	17.100	1.200	19.00	19.00
11	18.200	1.100	21.00	21.00
12	19.600	1.400	19.00	19.00
13	20.200	0.600	21.00	21.00
14	21.200	1.000	19.00	19.00

測定深さ (m)	実測 N 値	細粒分含有率 F _c (%)	土層種類	平均粒径 D ₅₀ (mm)	塑性指数 I _p	コーン貫入抵抗値 q _t (kN/m ²)
1.300	10.00	26.40	砂質土	0.410	0.00	0.00
2.300	3.00	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
3.310	3.80	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
4.350	21.00	8.50	砂質土	3.943	0.00	0.00
5.400	6.00	8.50	砂質土	3.943	0.00	0.00
6.300	13.00	33.20	砂質土	0.246	0.00	0.00
7.300	10.00	34.70	砂質土	0.187	0.00	0.00
8.300	25.00	12.50	砂質土	0.896	0.00	0.00
9.300	11.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
10.300	15.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
11.300	11.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
12.300	29.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
13.300	31.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
14.300	16.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
15.400	48.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
16.300	18.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
17.300	57.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
18.350	18.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
19.300	19.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f _s (kN/m ²)	粘土分含有率 P _c (%)	$\tau / \sigma' z$	応力比算法	液状化判定の考慮	低減係数 γ_d
1.300	0.00	6.30	0.600	N 値	する	0.9805
2.300	0.00	4.75	0.600	N 値	する	0.0000
3.310	0.00	4.75	0.600	N 値	する	0.0000
4.350	0.00	1.70	0.600	N 値	する	0.9348
5.400	0.00	1.70	0.140	N 値	する	0.9190

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f_s (kN/m ²)	粘土分含有率 P_c (%)	τ_l / σ'_z	応力比算法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
6.300	0.00	10.90	0.405	N値	する	0.9055
7.300	0.00	11.20	0.242	N値	する	0.8905
8.300	0.00	2.10	0.600	N値	する	0.8755
9.300	0.00	0.00	0.134	N値	しない	0.0000
10.300	0.00	0.00	0.156	N値	しない	0.0000
11.300	0.00	0.00	0.128	N値	しない	0.0000
12.300	0.00	0.00	0.429	N値	しない	0.0000
13.300	0.00	0.00	0.481	N値	しない	0.0000
14.300	0.00	0.00	0.148	N値	しない	0.0000
15.400	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
16.300	0.00	0.00	0.154	N値	しない	0.0000
17.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
18.350	0.00	0.00	0.148	N値	しない	0.0000
19.300	0.00	0.00	0.151	N値	しない	0.0000

3. 液状化判定

測定深さ (m)	液状化抵抗比の推定	N補正係数 CN	N補正係数 Csb	補正N値 Na	換算N値 N1
1.300	N値を用いる	1.895	0.000	27.59	18.95
2.300	N値を用いる	1.630	0.000	99.90	4.89
3.310	N値を用いる	1.460	0.000	99.90	5.55
4.350	N値を用いる	1.329	0.000	32.12	27.92
5.400	N値を用いる	1.219	0.000	11.51	7.31
6.300	N値を用いる	1.143	0.000	24.19	14.87
7.300	N値を用いる	1.074	0.000	20.21	10.74
8.300	N値を用いる	1.013	0.000	31.83	25.33
9.300	N値を用いる	0.962	0.000	10.58	10.58
10.300	N値を用いる	0.919	0.000	13.79	13.79
11.300	N値を用いる	0.882	0.000	9.70	9.70
12.300	N値を用いる	0.847	0.000	24.55	24.55
13.300	N値を用いる	0.814	0.000	25.25	25.25
14.300	N値を用いる	0.790	0.000	12.64	12.64
15.400	N値を用いる	0.765	0.000	36.74	36.74
16.300	N値を用いる	0.745	1.000	13.42	13.42
17.300	N値を用いる	0.726	0.000	41.40	41.40
18.350	N値を用いる	0.705	1.000	12.70	12.70
19.300	N値を用いる	0.690	1.000	13.12	13.12

測定深さ (m)	補正コーン 貫入抵抗値	F(Ic)	Ic	Qt	FR
1.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
2.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
3.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
4.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
5.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
6.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
7.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
8.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
9.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
10.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
11.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
12.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
13.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
14.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
15.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
16.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
17.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
18.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
19.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
1.300	0.600	0.980	30.6	27.3	0.146	4.116

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
2.300	0.600	0.000	50.2	36.9	0.000	
3.310	0.600	0.000	69.4	46.0	0.000	
4.350	0.600	0.935	89.3	55.4	0.200	3.006
5.400	0.140	0.919	110.3	65.9	0.204	0.689
6.300	0.405	0.905	128.3	74.9	0.206	1.972
7.300	0.242	0.891	148.3	84.9	0.206	1.176
8.300	0.600	0.876	168.8	95.4	0.205	2.922
9.300	0.134	0.000	189.3	105.9	0.000	
10.300	0.156	0.000	209.3	115.9	0.000	
11.300	0.128	0.000	229.3	125.9	0.000	
12.300	0.429	0.000	250.1	136.8	0.000	
13.300	0.481	0.000	271.0	147.8	0.000	
14.300	0.148	0.000	290.5	157.1	0.000	
15.400	0.600	0.000	311.5	167.2	0.000	
16.300	0.154	0.000	329.6	176.3	0.000	
17.300	0.600	0.000	349.0	185.7	0.000	
18.350	0.148	0.000	370.8	197.0	0.000	
19.300	0.151	0.000	388.8	205.5	0.000	

4. P L 値法

[P L 値一覧表]

ケース名	P L 値	液状化危険度
No. 2 Case-2	2.215	○ 低い

[No. 2 Case-2]

判定深さ (m)	計算深さ (m)	計算層厚 (m)	F L	F (1-FL)	W(Z)	Δ P L
1.300	1.150~ 1.900	0.750	4.116	0.000	9.350	0.000
2.300	**	0.905	*****	0.000	8.850	0.000
3.310	**	1.445	*****	0.000	8.345	0.000
4.350	4.250~ 4.875	0.625	3.006	0.000	7.825	0.000
5.400	4.875~ 5.850	0.975	0.689	0.311	7.300	2.215
6.300	5.850~ 6.800	0.950	1.972	0.000	6.850	0.000
7.300	6.800~ 7.800	1.000	1.176	0.000	6.350	0.000
8.300	7.800~ 8.800	1.000	2.922	0.000	5.850	0.000
9.300	**	1.000	*****	0.000	5.350	0.000
10.300	**	1.000	*****	0.000	4.850	0.000
11.300	**	0.700	*****	0.000	4.350	0.000
12.300	**	1.300	*****	0.000	3.850	0.000
13.300	**	0.700	*****	0.000	3.350	0.000
14.300	**	1.800	*****	0.000	2.850	0.000
15.400	**	0.600	*****	0.000	2.300	0.000
16.300	**	1.200	*****	0.000	1.850	0.000
17.300	**	1.100	*****	0.000	1.350	0.000
18.350	**	0.625	*****	0.000	0.825	0.000
19.300	**	0.775	*****	0.000	0.350	0.000
			P L 値			2.215

5. 液状化の程度

[地表変位 (Dcy)]

ケース名	Dcy (cm)	液状化の程度
No. 2 Case-2	2.42	軽微

[No. 2 Case-2]

測定深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	補正N値	せん断 応力比	γ_{cy} (%)	ΔDcy (cm)	γ_{cy} のグラフ (注)	水平地盤反力係数 の低減係数 β
1.300	0.330	4.116	27.587	0.146				
2.300	1.000		99.900	0.000				
3.310	1.010		99.900	0.000				
4.350	1.040	3.006	32.118	0.200				
5.400	1.050	0.689	11.514	0.204	2.304	2.42		0.118
6.300	0.900	1.972	24.185	0.206				
7.300	1.000	1.176	20.211	0.206				
8.300	1.000	2.922	31.832	0.205				
9.300	1.000		10.579	0.000				
10.300	1.000		13.790	0.000				
11.300	1.000		9.703	0.000				
12.300	1.000		24.550	0.000				
13.300	1.000		25.247	0.000				
14.300	1.000		12.635	0.000				
15.400	1.100		36.743	0.000				
16.300	0.900		13.418	0.000				
17.300	1.000		41.402	0.000				
18.350	1.050		12.696	0.000				
19.300	0.950		13.119	0.000				
合計						2.42		

(注) **1 $\tau d/\sigma v'$ が0.5以上である**2 $N_a \sim \tau d/\sigma v'$ グラフの範囲外である**3 $FL \leq 1.0$ かつ補正N値0.0となる層がある

液状化判定プログラム

Version 17

ボーリング No.2

Case-3 設計水平震度 350 gal

1. 設計条件

基準名	:	建築基礎構造設計指針
タイトル	:	No. 2 Case-3
判定方法	:	設計震度と実測N値
液化化判定を行う範囲 (m)	:	20.000
水の単位体積重量 (kN/m ³)	:	10.0
上載荷重 (kN/m ²)	:	0.0
地下水位面 (m)	:	0.970
地表面設計水平加速度	:	350.00
等価繰返し回数に関する補正係数	:	0.650

2. 地層データ

地層番号	深度 (m)	層厚 (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)
1	1.150	1.150	24.00	24.00
2	1.900	0.750	20.00	20.00
3	4.250	2.350	19.00	19.00
4	7.800	3.550	20.00	20.00
5	8.800	1.000	21.00	21.00
6	11.500	2.700	20.00	20.00
7	13.500	2.000	21.00	21.00
8	15.300	1.800	19.00	19.00
9	15.900	0.600	21.00	21.00
10	17.100	1.200	19.00	19.00
11	18.200	1.100	21.00	21.00
12	19.600	1.400	19.00	19.00
13	20.200	0.600	21.00	21.00
14	21.200	1.000	19.00	19.00

測定深さ (m)	実測 N 値	細粒分含有率 F _c (%)	土層種類	平均粒径 D ₅₀ (mm)	塑性指数 I _p	コーン貫入抵抗値 q _t (kN/m ²)
1.300	10.00	26.40	砂質土	0.410	0.00	0.00
2.300	3.00	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
3.310	3.80	74.00	粘性土	0.029	20.80	0.00
4.350	21.00	8.50	砂質土	3.943	0.00	0.00
5.400	6.00	8.50	砂質土	3.943	0.00	0.00
6.300	13.00	33.20	砂質土	0.246	0.00	0.00
7.300	10.00	34.70	砂質土	0.187	0.00	0.00
8.300	25.00	12.50	砂質土	0.896	0.00	0.00
9.300	11.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
10.300	15.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
11.300	11.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
12.300	29.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
13.300	31.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
14.300	16.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
15.400	48.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
16.300	18.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
17.300	57.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
18.350	18.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
19.300	19.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f _s (kN/m ²)	粘土分含有率 P _c (%)	$\tau / \sigma' z$	応力比算法	液状化判定の考慮	低減係数 γ_d
1.300	0.00	6.30	0.600	N 値	する	0.9805
2.300	0.00	4.75	0.600	N 値	する	0.0000
3.310	0.00	4.75	0.600	N 値	する	0.0000
4.350	0.00	1.70	0.600	N 値	する	0.9348
5.400	0.00	1.70	0.140	N 値	する	0.9190

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f_s (kN/m ²)	粘土分含有率 P_c (%)	τ_l / σ'_z	応力比算法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
6.300	0.00	10.90	0.405	N値	する	0.9055
7.300	0.00	11.20	0.242	N値	する	0.8905
8.300	0.00	2.10	0.600	N値	する	0.8755
9.300	0.00	0.00	0.134	N値	しない	0.0000
10.300	0.00	0.00	0.156	N値	しない	0.0000
11.300	0.00	0.00	0.128	N値	しない	0.0000
12.300	0.00	0.00	0.429	N値	しない	0.0000
13.300	0.00	0.00	0.481	N値	しない	0.0000
14.300	0.00	0.00	0.148	N値	しない	0.0000
15.400	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
16.300	0.00	0.00	0.154	N値	しない	0.0000
17.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
18.350	0.00	0.00	0.148	N値	しない	0.0000
19.300	0.00	0.00	0.151	N値	しない	0.0000

3. 液状化判定

測定深さ (m)	液状化抵抗比の推定	N補正係数 CN	N補正係数 Csb	補正N値 Na	換算N値 N1
1.300	N値を用いる	1.895	0.000	27.59	18.95
2.300	N値を用いる	1.630	0.000	99.90	4.89
3.310	N値を用いる	1.460	0.000	99.90	5.55
4.350	N値を用いる	1.329	0.000	32.12	27.92
5.400	N値を用いる	1.219	0.000	11.51	7.31
6.300	N値を用いる	1.143	0.000	24.19	14.87
7.300	N値を用いる	1.074	0.000	20.21	10.74
8.300	N値を用いる	1.013	0.000	31.83	25.33
9.300	N値を用いる	0.962	0.000	10.58	10.58
10.300	N値を用いる	0.919	0.000	13.79	13.79
11.300	N値を用いる	0.882	0.000	9.70	9.70
12.300	N値を用いる	0.847	0.000	24.55	24.55
13.300	N値を用いる	0.814	0.000	25.25	25.25
14.300	N値を用いる	0.790	0.000	12.64	12.64
15.400	N値を用いる	0.765	0.000	36.74	36.74
16.300	N値を用いる	0.745	1.000	13.42	13.42
17.300	N値を用いる	0.726	0.000	41.40	41.40
18.350	N値を用いる	0.705	1.000	12.70	12.70
19.300	N値を用いる	0.690	1.000	13.12	13.12

測定深さ (m)	補正コーン 貫入抵抗値	F(Ic)	Ic	Qt	FR
1.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
2.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
3.310	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
4.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
5.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
6.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
7.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
8.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
9.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
10.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
11.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
12.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
13.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
14.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
15.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
16.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
17.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
18.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
19.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
1.300	0.600	0.980	30.6	27.3	0.255	2.352

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
2.300	0.600	0.000	50.2	36.9	0.000	
3.310	0.600	0.000	69.4	46.0	0.000	
4.350	0.600	0.935	89.3	55.4	0.349	1.718
5.400	0.140	0.919	110.3	65.9	0.357	0.394
6.300	0.405	0.905	128.3	74.9	0.360	1.127
7.300	0.242	0.891	148.3	84.9	0.361	0.672
8.300	0.600	0.876	168.8	95.4	0.359	1.670
9.300	0.134	0.000	189.3	105.9	0.000	
10.300	0.156	0.000	209.3	115.9	0.000	
11.300	0.128	0.000	229.3	125.9	0.000	
12.300	0.429	0.000	250.1	136.8	0.000	
13.300	0.481	0.000	271.0	147.8	0.000	
14.300	0.148	0.000	290.5	157.1	0.000	
15.400	0.600	0.000	311.5	167.2	0.000	
16.300	0.154	0.000	329.6	176.3	0.000	
17.300	0.600	0.000	349.0	185.7	0.000	
18.350	0.148	0.000	370.8	197.0	0.000	
19.300	0.151	0.000	388.8	205.5	0.000	

4. P L 値法

[P L 値一覧表]

ケース名	P L 値	液状化危険度
No. 2 Case-3	6.399	△ 高い

[No. 2 Case-3]

判定深さ (m)	計算深さ (m)	計算層厚 (m)	F L	F (1-FL)	W(Z)	Δ P L
1.300	1.150~ 1.900	0.750	2.352	0.000	9.350	0.000
2.300	**	0.905	*****	0.000	8.850	0.000
3.310	**	1.445	*****	0.000	8.345	0.000
4.350	4.250~ 4.875	0.625	1.718	0.000	7.825	0.000
5.400	4.875~ 5.850	0.975	0.394	0.606	7.300	4.316
6.300	5.850~ 6.800	0.950	1.127	0.000	6.850	0.000
7.300	6.800~ 7.800	1.000	0.672	0.328	6.350	2.084
8.300	7.800~ 8.800	1.000	1.670	0.000	5.850	0.000
9.300	**	1.000	*****	0.000	5.350	0.000
10.300	**	1.000	*****	0.000	4.850	0.000
11.300	**	0.700	*****	0.000	4.350	0.000
12.300	**	1.300	*****	0.000	3.850	0.000
13.300	**	0.700	*****	0.000	3.350	0.000
14.300	**	1.800	*****	0.000	2.850	0.000
15.400	**	0.600	*****	0.000	2.300	0.000
16.300	**	1.200	*****	0.000	1.850	0.000
17.300	**	1.100	*****	0.000	1.350	0.000
18.350	**	0.625	*****	0.000	0.825	0.000
19.300	**	0.775	*****	0.000	0.350	0.000
			P L 値			6.399

5. 液状化の程度

[地表変位 (Dcy)]

ケース名	Dcy (cm)	液状化の程度
No. 2 Case-3	3.98	軽微

[No. 2 Case-3]

測定深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	補正N値	せん断 応力比	γ_{cy} (%)	ΔDcy (cm)	γ_{cy} のグラフ (注)	水平地盤反力係数 の低減係数 β
1.300	0.330	2.352	27.587	0.255				
2.300	1.000		99.900	0.000				
3.310	1.010		99.900	0.000				
4.350	1.040	1.718	32.118	0.349				
5.400	1.050	0.394	11.514	0.357	2.879	3.02		0.118
6.300	0.900	1.127	24.185	0.360				
7.300	1.000	0.672	20.211	0.361	0.959	0.96		0.358
8.300	1.000	1.670	31.832	0.359				
9.300	1.000		10.579	0.000				
10.300	1.000		13.790	0.000				
11.300	1.000		9.703	0.000				
12.300	1.000		24.550	0.000				
13.300	1.000		25.247	0.000				
14.300	1.000		12.635	0.000				
15.400	1.100		36.743	0.000				
16.300	0.900		13.418	0.000				
17.300	1.000		41.402	0.000				
18.350	1.050		12.696	0.000				
19.300	0.950		13.119	0.000				
合計						3.98		

(注) **1 τ_d/σ_v' が0.5以上である**2 Na $\sim \tau_d/\sigma_v'$ グラフの範囲外である**3 FL ≤ 1.0 かつ補正N値0.0となる層がある

液状化判定プログラム

Version 17

ボーリング No.3

Case-1 設計水平震度 150 gal

1. 設計条件

基準名	:	建築基礎構造設計指針
タイトル	:	No. 3 Case-1
判定方法	:	設計震度と実測N値
液状化判定を行う範囲 (m)	:	20.000
水の単位体積重量 (kN/m ³)	:	10.0
上載荷重 (kN/m ²)	:	0.0
地下水位面 (m)	:	1.000
地表面設計水平加速度	:	150.00
等価繰返し回数に関する補正係数	:	0.650

2. 地層データ

地層 番号	深度 (m)	層厚 (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)
1	0.700	0.700	24.00	24.00
2	1.800	1.100	20.00	20.00
3	3.300	1.500	19.00	19.00
4	4.250	0.950	20.00	20.00
5	5.700	1.450	21.00	21.00
6	8.150	2.450	20.00	20.00
7	10.200	2.050	19.00	19.00
8	13.100	2.900	21.00	21.00
9	14.400	1.300	19.00	19.00
10	17.300	2.900	20.00	20.00
11	17.700	0.400	21.00	21.00
12	18.400	0.700	19.00	19.00
13	19.100	0.700	20.00	20.00
14	20.150	1.050	19.00	19.00
15	21.400	1.250	20.00	20.00

測定深さ (m)	実測 N 値	細粒分含有率 F _c (%)	土層種類	平均粒径 D ₅₀ (mm)	塑性指数 I _p	コーン貫入抵抗値 q _t (kN/m ²)
1.300	8.00	20.00	砂質土	0.429	0.00	0.00
3.800	7.00	32.80	砂質土	0.182	0.00	0.00
4.350	18.00	8.50	礫質土	3.943	0.00	0.00
5.300	11.00	8.50	礫質土	3.943	0.00	0.00
6.300	8.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
7.300	10.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
8.300	5.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
9.300	6.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
10.350	7.50	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
11.300	45.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
12.300	45.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
13.300	7.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
15.300	17.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
16.300	21.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
17.400	78.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
18.250	13.50	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
19.300	15.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f _s (kN/m ²)	粘土分含有率 P _c (%)	τ_l/σ'_z	応力比算出法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
1.300	0.00	3.60	0.370	N 値	する	0.9805
3.800	0.00	7.50	0.219	N 値	する	0.9430
4.350	0.00	1.70	0.184	N 値	する	0.9348
5.300	0.00	1.70	0.126	N 値	する	0.9205
6.300	0.00	0.00	0.124	N 値	しない	0.0000
7.300	0.00	0.00	0.135	N 値	しない	0.0000

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f_s (kN/m ²)	粘土分含有率 P_c (%)	τ_l / σ'_z	応力比算出法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
8.300	0.00	0.00	0.092	N値	しない	0.0000
9.300	0.00	0.00	0.099	N値	しない	0.0000
10.350	0.00	0.00	0.108	N値	しない	0.0000
11.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
12.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
13.300	0.00	0.00	0.098	N値	しない	0.0000
15.300	0.00	0.00	0.151	N値	しない	0.0000
16.300	0.00	0.00	0.173	N値	しない	0.0000
17.400	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
18.250	0.00	0.00	0.127	N値	しない	0.0000
19.300	0.00	0.00	0.133	N値	しない	0.0000

3. 液状化判定

測定深さ (m)	液状化抵抗比の推定	N補正係数 CN	N補正係数 Csb	補正N値 Na	換算N値 N1
1.300	N値を用いる	1.949	0.000	23.59	15.59
3.800	N値を用いる	1.410	0.000	19.15	9.87
4.350	N値を用いる	1.336	0.699	16.82	24.05
5.300	N値を用いる	1.225	0.699	9.42	13.47
6.300	N値を用いる	1.137	0.000	9.10	9.10
7.300	N値を用いる	1.069	0.000	10.69	10.69
8.300	N値を用いる	1.012	0.000	5.06	5.06
9.300	N値を用いる	0.968	0.000	5.81	5.81
10.350	N値を用いる	0.926	1.000	6.94	6.94
11.300	N値を用いる	0.886	1.000	39.88	39.88
12.300	N値を用いる	0.849	1.000	38.23	38.23
13.300	N値を用いる	0.818	0.000	5.73	5.73
15.300	N値を用いる	0.770	0.000	13.09	13.09
16.300	N値を用いる	0.748	0.000	15.70	15.70
17.400	N値を用いる	0.725	1.000	56.56	56.56
18.250	N値を用いる	0.710	0.000	9.58	9.58
19.300	N値を用いる	0.692	0.000	10.38	10.38

測定深さ (m)	補正コーン 貫入抵抗値	F(Ic)	Ic	Qt	FR
1.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
3.800	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
4.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
5.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
6.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
7.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
8.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
9.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
10.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
11.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
12.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
13.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
15.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
16.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
17.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
18.250	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
19.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γ_d	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
1.300	0.370	0.980	28.8	25.8	0.109	3.400
3.800	0.219	0.943	77.3	49.3	0.147	1.491
4.350	0.184	0.935	88.4	54.9	0.150	1.231
5.300	0.126	0.920	108.4	65.3	0.152	0.831

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γ_d	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
6.300	0.124	0.000	128.8	75.8	0.000	
7.300	0.135	0.000	148.8	85.8	0.000	
8.300	0.092	0.000	168.6	95.6	0.000	
9.300	0.099	0.000	187.6	104.6	0.000	
10.350	0.108	0.000	207.9	114.4	0.000	
11.300	0.600	0.000	227.8	124.8	0.000	
12.300	0.600	0.000	248.8	135.8	0.000	
13.300	0.098	0.000	269.4	146.4	0.000	
15.300	0.151	0.000	308.3	165.3	0.000	
16.300	0.173	0.000	328.3	175.3	0.000	
17.400	0.600	0.000	350.4	186.4	0.000	
18.250	0.127	0.000	367.2	194.7	0.000	
19.300	0.133	0.000	387.8	204.8	0.000	

4. PL 値法

[PL 値一覧表]

ケース名	PL 値	液状化危険度
No. 3 Case-1	1.085	○ 低い

[No. 3 Case-1]

判定深さ (m)	計算深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	F (1-FL)	W(Z)	ΔPL
1.300	1.000~ 1.800	0.800	3.400	0.000	9.350	0.000
3.800	3.300~ 4.250	0.950	1.491	0.000	8.100	0.000
4.350	4.250~ 4.825	0.575	1.231	0.000	7.825	0.000
5.300	4.825~ 5.700	0.875	0.831	0.169	7.350	1.085
6.300	**	1.100	*****	0.000	6.850	0.000
7.300	**	1.350	*****	0.000	6.350	0.000
8.300	**	0.650	*****	0.000	5.850	0.000
9.300	**	1.400	*****	0.000	5.350	0.000
10.350	**	0.625	*****	0.000	4.825	0.000
11.300	**	0.975	*****	0.000	4.350	0.000
12.300	**	1.300	*****	0.000	3.850	0.000
13.300	**	1.300	*****	0.000	3.350	0.000
15.300	**	1.400	*****	0.000	2.350	0.000
16.300	**	1.500	*****	0.000	1.850	0.000
17.400	**	0.400	*****	0.000	1.300	0.000
18.250	**	0.700	*****	0.000	0.875	0.000
19.300	**	0.900	*****	0.000	0.350	0.000
			PL 値			1.085

5. 液状化の程度

[地表変位 (Dcy)]

ケース名	Dcy (cm)	液状化の程度
No. 3 Case-1	2.28	軽微

[No. 3 Case-1]

測定深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	補正N値	せん断 応力比	γ_{cy} (%)	ΔDcy (cm)	γ_{cy} のラフ (注)	水平地盤反力係数 の低減係数 β
1.300	0.300	3.400	23.592	0.109				
3.800	2.500	1.491	19.149	0.147				
4.350	0.550	1.231	16.816	0.150				
5.300	0.950	0.831	9.419	0.152	2.399	2.28		0.089
6.300	1.000		9.099	0.000				
7.300	1.000		10.690	0.000				
8.300	1.000		5.062	0.000				
9.300	1.000		5.808	0.000				
10.350	1.050		6.943	0.000				
11.300	0.950		39.877	0.000				
12.300	1.000		38.227	0.000				
13.300	1.000		5.727	0.000				
15.300	2.000		13.090	0.000				
16.300	1.000		15.702	0.000				
17.400	1.100		56.557	0.000				
18.250	0.850		9.579	0.000				
19.300	1.050		10.376	0.000				
合計						2.28		

(注) **1 τ_d/σ_v' が0.5以上である**2 $N_a \sim \tau_d/\sigma_v'$ グラフの範囲外である**3 $FL \leq 1.0$ かつ補正N値0.0となる層がある

液状化判定プログラム

Version 17

ボーリング No.3

Case-2 設計水平震度 200 gal

1. 設計条件

基準名	:	建築基礎構造設計指針
タイトル	:	No. 3 Case-2
判定方法	:	設計震度と実測N値
液状化判定を行う範囲 (m)	:	20.000
水の単位体積重量 (kN/m ³)	:	10.0
上載荷重 (kN/m ²)	:	0.0
地下水位面 (m)	:	1.000
地表面設計水平加速度	:	200.00
等価繰返し回数に関する補正係数	:	0.650

2. 地層データ

地層 番号	深度 (m)	層厚 (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)
1	0.700	0.700	24.00	24.00
2	1.800	1.100	20.00	20.00
3	3.300	1.500	19.00	19.00
4	4.250	0.950	20.00	20.00
5	5.700	1.450	21.00	21.00
6	8.150	2.450	20.00	20.00
7	10.200	2.050	19.00	19.00
8	13.100	2.900	21.00	21.00
9	14.400	1.300	19.00	19.00
10	17.300	2.900	20.00	20.00
11	17.700	0.400	21.00	21.00
12	18.400	0.700	19.00	19.00
13	19.100	0.700	20.00	20.00
14	20.150	1.050	19.00	19.00
15	21.400	1.250	20.00	20.00

測定深さ (m)	実測 N 値	細粒分含有率 F _c (%)	土層種類	平均粒径 D ₅₀ (mm)	塑性指数 I _p	コーン貫入抵抗値 q _t (kN/m ²)
1.300	8.00	20.00	砂質土	0.429	0.00	0.00
3.800	7.00	32.80	砂質土	0.182	0.00	0.00
4.350	18.00	8.50	礫質土	3.943	0.00	0.00
5.300	11.00	8.50	礫質土	3.943	0.00	0.00
6.300	8.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
7.300	10.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
8.300	5.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
9.300	6.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
10.350	7.50	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
11.300	45.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
12.300	45.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
13.300	7.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
15.300	17.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
16.300	21.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
17.400	78.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
18.250	13.50	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
19.300	15.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f _s (kN/m ²)	粘土分含有率 P _c (%)	τ_l/σ'_z	応力比算法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
1.300	0.00	3.60	0.370	N 値	する	0.9805
3.800	0.00	7.50	0.219	N 値	する	0.9430
4.350	0.00	1.70	0.184	N 値	する	0.9348
5.300	0.00	1.70	0.126	N 値	する	0.9205
6.300	0.00	0.00	0.124	N 値	しない	0.0000
7.300	0.00	0.00	0.135	N 値	しない	0.0000

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f_s (kN/m ²)	粘土分含有率 P_c (%)	τ_l / σ'_z	応力比算出法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
8.300	0.00	0.00	0.092	N値	しない	0.0000
9.300	0.00	0.00	0.099	N値	しない	0.0000
10.350	0.00	0.00	0.108	N値	しない	0.0000
11.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
12.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
13.300	0.00	0.00	0.098	N値	しない	0.0000
15.300	0.00	0.00	0.151	N値	しない	0.0000
16.300	0.00	0.00	0.173	N値	しない	0.0000
17.400	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
18.250	0.00	0.00	0.127	N値	しない	0.0000
19.300	0.00	0.00	0.133	N値	しない	0.0000

3. 液状化判定

測定深さ (m)	液状化抵抗比の推定	N補正係数 CN	N補正係数 Csb	補正N値 Na	換算N値 N1
1.300	N値を用いる	1.949	0.000	23.59	15.59
3.800	N値を用いる	1.410	0.000	19.15	9.87
4.350	N値を用いる	1.336	0.699	16.82	24.05
5.300	N値を用いる	1.225	0.699	9.42	13.47
6.300	N値を用いる	1.137	0.000	9.10	9.10
7.300	N値を用いる	1.069	0.000	10.69	10.69
8.300	N値を用いる	1.012	0.000	5.06	5.06
9.300	N値を用いる	0.968	0.000	5.81	5.81
10.350	N値を用いる	0.926	1.000	6.94	6.94
11.300	N値を用いる	0.886	1.000	39.88	39.88
12.300	N値を用いる	0.849	1.000	38.23	38.23
13.300	N値を用いる	0.818	0.000	5.73	5.73
15.300	N値を用いる	0.770	0.000	13.09	13.09
16.300	N値を用いる	0.748	0.000	15.70	15.70
17.400	N値を用いる	0.725	1.000	56.56	56.56
18.250	N値を用いる	0.710	0.000	9.58	9.58
19.300	N値を用いる	0.692	0.000	10.38	10.38

測定深さ (m)	補正コーン 貫入抵抗値	F(Ic)	Ic	Qt	FR
1.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
3.800	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
4.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
5.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
6.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
7.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
8.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
9.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
10.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
11.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
12.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
13.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
15.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
16.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
17.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
18.250	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
19.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γ_d	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
1.300	0.370	0.980	28.8	25.8	0.145	2.550
3.800	0.219	0.943	77.3	49.3	0.196	1.118
4.350	0.184	0.935	88.4	54.9	0.200	0.923
5.300	0.126	0.920	108.4	65.3	0.202	0.624

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γ_d	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
6.300	0.124	0.000	128.8	75.8	0.000	
7.300	0.135	0.000	148.8	85.8	0.000	
8.300	0.092	0.000	168.6	95.6	0.000	
9.300	0.099	0.000	187.6	104.6	0.000	
10.350	0.108	0.000	207.9	114.4	0.000	
11.300	0.600	0.000	227.8	124.8	0.000	
12.300	0.600	0.000	248.8	135.8	0.000	
13.300	0.098	0.000	269.4	146.4	0.000	
15.300	0.151	0.000	308.3	165.3	0.000	
16.300	0.173	0.000	328.3	175.3	0.000	
17.400	0.600	0.000	350.4	186.4	0.000	
18.250	0.127	0.000	367.2	194.7	0.000	
19.300	0.133	0.000	387.8	204.8	0.000	

4. PL 値法

[PL 値一覧表]

ケース名	PL 値	液状化危険度
No. 3 Case-2	2.768	○ 低い

[No. 3 Case-2]

判定深さ (m)	計算深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	F (1-FL)	W(Z)	ΔPL
1.300	1.000~ 1.800	0.800	2.550	0.000	9.350	0.000
3.800	3.300~ 4.250	0.950	1.118	0.000	8.100	0.000
4.350	4.250~ 4.825	0.575	0.923	0.077	7.825	0.347
5.300	4.825~ 5.700	0.875	0.624	0.376	7.350	2.421
6.300	**	1.100	*****	0.000	6.850	0.000
7.300	**	1.350	*****	0.000	6.350	0.000
8.300	**	0.650	*****	0.000	5.850	0.000
9.300	**	1.400	*****	0.000	5.350	0.000
10.350	**	0.625	*****	0.000	4.825	0.000
11.300	**	0.975	*****	0.000	4.350	0.000
12.300	**	1.300	*****	0.000	3.850	0.000
13.300	**	1.300	*****	0.000	3.350	0.000
15.300	**	1.400	*****	0.000	2.350	0.000
16.300	**	1.500	*****	0.000	1.850	0.000
17.400	**	0.400	*****	0.000	1.300	0.000
18.250	**	0.700	*****	0.000	0.875	0.000
19.300	**	0.900	*****	0.000	0.350	0.000
			PL 値			2.768

5. 液状化の程度

[地表変位 (Dcy)]

ケース名	Dcy (cm)	液状化の程度
No.3 Case-2	3.43	軽微

[No.3 Case-2]

測定深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	補正N値	せん断 応力比	γ_{cy} (%)	ΔDcy (cm)	γ_{cy} のグラフ (注)	水平地盤反力係数 の低減係数 β
1.300	0.300	2.550	23.592	0.145				
3.800	2.500	1.118	19.149	0.196				
4.350	0.550	0.923	16.816	0.200	0.682	0.38		0.225
5.300	0.950	0.624	9.419	0.202	3.216	3.06		0.089
6.300	1.000		9.099	0.000				
7.300	1.000		10.690	0.000				
8.300	1.000		5.062	0.000				
9.300	1.000		5.808	0.000				
10.350	1.050		6.943	0.000				
11.300	0.950		39.877	0.000				
12.300	1.000		38.227	0.000				
13.300	1.000		5.727	0.000				
15.300	2.000		13.090	0.000				
16.300	1.000		15.702	0.000				
17.400	1.100		56.557	0.000				
18.250	0.850		9.579	0.000				
19.300	1.050		10.376	0.000				
合計						3.43		

(注) **1 τ_d/σ_v' が0.5以上である**2 Na $\sim \tau_d/\sigma_v'$ グラフの範囲外である**3 FL ≤ 1.0 かつ補正N値0.0となる層がある

液状化判定プログラム

Version 17

ボーリング No.2

Case-3 設計水平震度 350 gal

1. 設計条件

基準名	:	建築基礎構造設計指針
タイトル	:	No. 3 Case-3
判定方法	:	設計震度と実測N値
液状化判定を行う範囲 (m)	:	20.000
水の単位体積重量 (kN/m ³)	:	10.0
上載荷重 (kN/m ²)	:	0.0
地下水位面 (m)	:	1.000
地表面設計水平加速度	:	350.00
等価繰返し回数に関する補正係数	:	0.650

2. 地層データ

地層 番号	深度 (m)	層厚 (m)	湿潤重量 (kN/m ³)	飽和重量 (kN/m ³)
1	0.700	0.700	24.00	24.00
2	1.800	1.100	20.00	20.00
3	3.300	1.500	19.00	19.00
4	4.250	0.950	20.00	20.00
5	5.700	1.450	21.00	21.00
6	8.150	2.450	20.00	20.00
7	10.200	2.050	19.00	19.00
8	13.100	2.900	21.00	21.00
9	14.400	1.300	19.00	19.00
10	17.300	2.900	20.00	20.00
11	17.700	0.400	21.00	21.00
12	18.400	0.700	19.00	19.00
13	19.100	0.700	20.00	20.00
14	20.150	1.050	19.00	19.00
15	21.400	1.250	20.00	20.00

測定深さ (m)	実測 N 値	細粒分含有率 F _c (%)	土層種類	平均粒径 D ₅₀ (mm)	塑性指数 I _p	コーン貫入抵抗値 q _t (kN/m ²)
1.300	8.00	20.00	砂質土	0.429	0.00	0.00
3.800	7.00	32.80	砂質土	0.182	0.00	0.00
4.350	18.00	8.50	礫質土	3.943	0.00	0.00
5.300	11.00	8.50	礫質土	3.943	0.00	0.00
6.300	8.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
7.300	10.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
8.300	5.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
9.300	6.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
10.350	7.50	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
11.300	45.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
12.300	45.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
13.300	7.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
15.300	17.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
16.300	21.00	0.00	砂質土	0.000	0.00	0.00
17.400	78.00	0.00	礫質土	0.000	0.00	0.00
18.250	13.50	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00
19.300	15.00	0.00	粘性土	0.000	0.00	0.00

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f _s (kN/m ²)	粘土分含有率 P _c (%)	τ_l/σ'_z	応力比算出法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
1.300	0.00	3.60	0.370	N 値	する	0.9805
3.800	0.00	7.50	0.219	N 値	する	0.9430
4.350	0.00	1.70	0.184	N 値	する	0.9348
5.300	0.00	1.70	0.126	N 値	する	0.9205
6.300	0.00	0.00	0.124	N 値	しない	0.0000
7.300	0.00	0.00	0.135	N 値	しない	0.0000

測定深さ (m)	周面摩擦抵抗 f_s (kN/m ²)	粘土分含有率 P_c (%)	τ_l / σ'_z	応力比算出法	液状化判定 の考慮	低減係数 γ_d
8.300	0.00	0.00	0.092	N値	しない	0.0000
9.300	0.00	0.00	0.099	N値	しない	0.0000
10.350	0.00	0.00	0.108	N値	しない	0.0000
11.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
12.300	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
13.300	0.00	0.00	0.098	N値	しない	0.0000
15.300	0.00	0.00	0.151	N値	しない	0.0000
16.300	0.00	0.00	0.173	N値	しない	0.0000
17.400	0.00	0.00	0.600	N値	しない	0.0000
18.250	0.00	0.00	0.127	N値	しない	0.0000
19.300	0.00	0.00	0.133	N値	しない	0.0000

3. 液状化判定

測定深さ (m)	液状化抵抗比の推定	N補正係数 CN	N補正係数 Csb	補正N値 Na	換算N値 N1
1.300	N値を用いる	1.949	0.000	23.59	15.59
3.800	N値を用いる	1.410	0.000	19.15	9.87
4.350	N値を用いる	1.336	0.699	16.82	24.05
5.300	N値を用いる	1.225	0.699	9.42	13.47
6.300	N値を用いる	1.137	0.000	9.10	9.10
7.300	N値を用いる	1.069	0.000	10.69	10.69
8.300	N値を用いる	1.012	0.000	5.06	5.06
9.300	N値を用いる	0.968	0.000	5.81	5.81
10.350	N値を用いる	0.926	1.000	6.94	6.94
11.300	N値を用いる	0.886	1.000	39.88	39.88
12.300	N値を用いる	0.849	1.000	38.23	38.23
13.300	N値を用いる	0.818	0.000	5.73	5.73
15.300	N値を用いる	0.770	0.000	13.09	13.09
16.300	N値を用いる	0.748	0.000	15.70	15.70
17.400	N値を用いる	0.725	1.000	56.56	56.56
18.250	N値を用いる	0.710	0.000	9.58	9.58
19.300	N値を用いる	0.692	0.000	10.38	10.38

測定深さ (m)	補正コーン 貫入抵抗値	F(Ic)	Ic	Qt	FR
1.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
3.800	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
4.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
5.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
6.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
7.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
8.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
9.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
10.350	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
11.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
12.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
13.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
15.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
16.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
17.400	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
18.250	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00
19.300	0.000	0.00	0.00	0.00	0.00

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γd	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
1.300	0.370	0.980	28.8	25.8	0.254	1.457
3.800	0.219	0.943	77.3	49.3	0.343	0.639
4.350	0.184	0.935	88.4	54.9	0.349	0.527
5.300	0.126	0.920	108.4	65.3	0.354	0.356

測定深さ (m)	液状化 抵抗比	深さ低減 係数 γ_d	全上載圧 (kN/m ²)	有効上載圧 (kN/m ²)	せん断 応力比	液状化 抵抗率
6.300	0.124	0.000	128.8	75.8	0.000	
7.300	0.135	0.000	148.8	85.8	0.000	
8.300	0.092	0.000	168.6	95.6	0.000	
9.300	0.099	0.000	187.6	104.6	0.000	
10.350	0.108	0.000	207.9	114.4	0.000	
11.300	0.600	0.000	227.8	124.8	0.000	
12.300	0.600	0.000	248.8	135.8	0.000	
13.300	0.098	0.000	269.4	146.4	0.000	
15.300	0.151	0.000	308.3	165.3	0.000	
16.300	0.173	0.000	328.3	175.3	0.000	
17.400	0.600	0.000	350.4	186.4	0.000	
18.250	0.127	0.000	367.2	194.7	0.000	
19.300	0.133	0.000	387.8	204.8	0.000	

4. PL 値法

[PL 値一覧表]

ケース名	PL 値	液状化危険度
No. 3 Case-3	9.046	△ 高い

[No. 3 Case-3]

判定深さ (m)	計算深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	F (1-FL)	W(Z)	ΔPL
1.300	1.000~ 1.800	0.800	1.457	0.000	9.350	0.000
3.800	3.300~ 4.250	0.950	0.639	0.361	8.100	2.779
4.350	4.250~ 4.825	0.575	0.527	0.473	7.825	2.126
5.300	4.825~ 5.700	0.875	0.356	0.644	7.350	4.140
6.300	**	1.100	*****	0.000	6.850	0.000
7.300	**	1.350	*****	0.000	6.350	0.000
8.300	**	0.650	*****	0.000	5.850	0.000
9.300	**	1.400	*****	0.000	5.350	0.000
10.350	**	0.625	*****	0.000	4.825	0.000
11.300	**	0.975	*****	0.000	4.350	0.000
12.300	**	1.300	*****	0.000	3.850	0.000
13.300	**	1.300	*****	0.000	3.350	0.000
15.300	**	1.400	*****	0.000	2.350	0.000
16.300	**	1.500	*****	0.000	1.850	0.000
17.400	**	0.400	*****	0.000	1.300	0.000
18.250	**	0.700	*****	0.000	0.875	0.000
19.300	**	0.900	*****	0.000	0.350	0.000
			PL 値			9.046

5. 液状化の程度

[地表変位 (Dcy)]

ケース名	Dcy (cm)	液状化の程度
No.3 Case-3	7.01	小

[No.3 Case-3]

測定深さ (m)	計算層厚 (m)	FL	補正N値	せん断 応力比	γ_{cy} (%)	ΔDcy (cm)	γ_{cy} のグラフ (注)	水平地盤反力係数 の低減係数 β
1.300	0.300	1.457	23.592	0.254				
3.800	2.500	0.639	19.149	0.343	1.095	2.74		0.307
4.350	0.550	0.527	16.816	0.349	1.539	0.85		0.225
5.300	0.950	0.356	9.419	0.354	3.605	3.42		0.089
6.300	1.000		9.099	0.000				
7.300	1.000		10.690	0.000				
8.300	1.000		5.062	0.000				
9.300	1.000		5.808	0.000				
10.350	1.050		6.943	0.000				
11.300	0.950		39.877	0.000				
12.300	1.000		38.227	0.000				
13.300	1.000		5.727	0.000				
15.300	2.000		13.090	0.000				
16.300	1.000		15.702	0.000				
17.400	1.100		56.557	0.000				
18.250	0.850		9.579	0.000				
19.300	1.050		10.376	0.000				
合計						7.01		

(注) **1 τ_d/σ_v' が0.5以上である**2 $N_a \sim \tau_d/\sigma_v'$ グラフの範囲外である**3 $FL \leq 1.0$ かつ補正N値0.0となる層がある

現場記録写真

仮 B M

近景

遠景

No. 1地点

施工前

施工後（仮撤去時）

施工後

No. 1地点

全景

標準貫入試験

残尺

検尺

乱れの少ない試料採取

デニソンサンプリング

GL-4.60m~-5.20m

GL-12.50m~-13.10m

GL-22.50m~-23.10m

No. 1地点

交通誘導員 (1回目)

交通誘導員 (2回目)

No. 2地点

施工前

施工後

No. 2地点

全景

標準貫入試験

残尺

検尺

No. 2地点

交通誘導員

No. 3地点

施工前

施工後

No. 3地点

全景

標準貫入試験

残尺

検尺

乱れの少ない試料採取

デニソンサンプリング

GL-2.50m~-3.30m

No. 3地点

交通誘導員

室内土質試験写真

室内土質試験

土粒子の密度試験

土の含水比試験

室内土質試験

土の粒度試験（フルイ）

土の粒度試験（沈降分析）

室内土質試験

土の液性限界試験

土の塑性限界試験

室内土質試験

土の湿潤密度試験

室内土質試験

一軸圧縮試験

室内土質試験

圧密試験