J I S A 1 2 1 7 J G S 0 4 1 1

土の段階載荷による圧密試験(計算書)

調査件名 平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 2009年 2月 17日

試験	i機 No.		26		直 径 D	cm	6.0	0	初含	k比 w₀ %	42.3
	~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	~~~		供	断 面 積 A	c m ²	28. 2		190	比e。,体積比f。	1.232
土質	 〔名 称				高さ州。	cm	2.0	0	状 湿潤	密度 ρ, g/cm ³	1.738
土粒	 子の密度 ρ _s	g/cm ³	2.725	試	質 量 $m_0$	) g	98. 2	4	態飽和	和度 S _{r0} %	93.6
液性	i 限 界 wι	%	62.4	体	炉乾燥質量 ms	g	69.0	4	圧縮指	数 C。	0.349
塑性	上限界 w。	%	26.6	-	実質高さ #。	cm	0.896	2	圧密降伏	芯力 p。kN/m²	336.7
載荷	圧密圧力p	圧力増分△	p 圧 密 量	$\Delta H$	供試体高さ H	平均	   供試体高さ#	圧縮	ひずみ	体積圧縮係数 mv	間隙比 e = H/H
段階	kN/m²	kN/m²	cm		cm		cm	Δε=ΔΑ	<i>H/H</i> × 100 %	m²/kN	体積比 f = H/H
0	0.0				2.0000						1.232
		19.6	0.01	33			1.9934	(	0.667	3.40E-4	
1	19.6				1.9867						1.217
		19.6	0.01	60			1.9787	(	0.809	4.13E-4	
2	39. 2				1.9707						1.199
		39.3	0.02	56			1.9579		1.308	3.33E-4	
3	78.5				1.9451						1.170
		78.5	0.04	04			1.9249		2.099	2.67E-4	
4	157.0				1.9047						1.125
		156.9	0.05	57			1.8769		2.968	1.89E-4	
5	313.9				1.8490						1.063
		313.9	0.06	77			1.8152		3.730	1.19E-4	
6	627.8	· 			1.7813						0.988
		627.9	0.08	10		ļ	1.7408		4.653	7. 41E-5	
7	1255.7				1.7003	. I					0.897
		1255.7	0.09	39			1.6534		5.679	4.52E-5	
8	2511.4				1.6064						0.792
		-2491.8	-0.11	58			1.6643	-	6.958	2.79E-5	
9	19.6				1.7222						0.922
10								.,			工 1. 左坐 1
	平均圧密圧力力	$t_{90}$ , $t_{50}$			透水係数 k	-\zeta	欠圧密量 △ H₁			補正圧密係数	
段階 0-	kN/m²	min	cm²/		cm/s		cm		$\Delta H_1 / \Delta H$		
1	9.800	0.44	2757. (		1.06E-6		0.0061		0.459	1265.5	4.89E-7
2	27.719	0.52	2298.6		1. 08E-6		0.0056	l	0.350	804.5	3. 77E-7
3	55.473	0.61	1918. 4		7. 25E-7		0.0098		0.383	734.7	2. 78E-7
4	111.016	0.79	1431.8		4. 34E-7	ļ	0.0143		0.354	506.9	1.54E-7
5	221.996	1.29	833. 7		1.79E-7		0.0213		0.382	318.5	6.83E-8
6	443.922	2.61	385. 4		5. 21E-8		0.0322	1	0.476	183.5	2.48E-8
7	887.879	5.19	178. 2		1. 50E-8		0.0481		0.594	105.9	8. 91E-9
8	1775. 828	9.02	92.5	)	4.75E-9		0.0663		0.706	65.3	3.35E-9
	221.864		1		4	1		ŀ			1

 $H_{s} = m_{s}/(\rho_{s} A)$   $H = H' - \Delta H$   $\overline{H} = (H + H')/2$   $m_{v} = (\Delta \varepsilon/100) / \Delta p$   $S_{r0} = w_{0}\rho_{s}/(e_{0} \rho_{w})$ 

 $\overline{p} = \sqrt{p \cdot p'}$   $\sqrt{t}$  法:  $c_v = 305 \times \overline{H}^2 / t_{90}$  - 曲線定規法:  $c_v = 70.9 \times \overline{H}^2 / t_{50}$ 

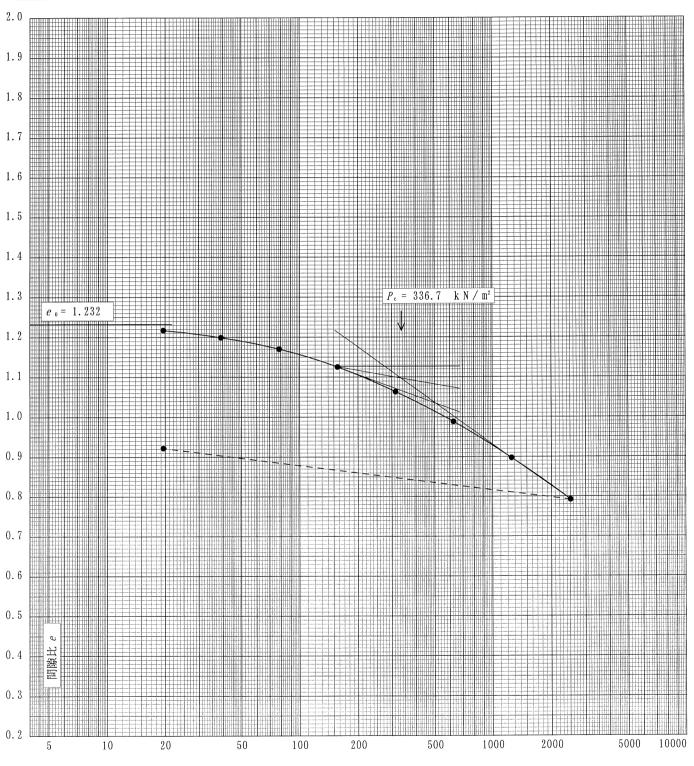
 $k = c_{\text{v}} m_{\text{v}} \gamma_{\text{w}} / (8.64 \times 10^{6})$   $k' = c'_{\text{v}} m_{\text{v}} \gamma_{\text{w}} / (8.64 \times 10^{6})$ ただし、 $\gamma_{\text{w}} = 9.81 \text{kN/m}^{3}$  $[1 \text{kN/m}^{2} = 0.0102 \text{kgf/cm}^{2}]$ 

調 査 件 名 平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 2009年 2月 17日

試料番号(深さ) 5-1 (2.00~2.80m)

#### 試 験 者 近藤 三明

土粒子の密度	液性阻	艮 界	塑性	限界	初期含水比	初期間隙比 $e_0$	圧	縮指	数	圧密降伏応力	ひずみ速度ぃ
$\rho_{\rm s}~{\rm g/cm^3}$	wı %	6	$w_{\scriptscriptstyle  m P}$ ?	6	w %	初期体積比 /。		$C_{\rm c}$		pc kN/m²	%/min
2.725	62.4		26.	6	42.3	1.232		0.349		336.7	

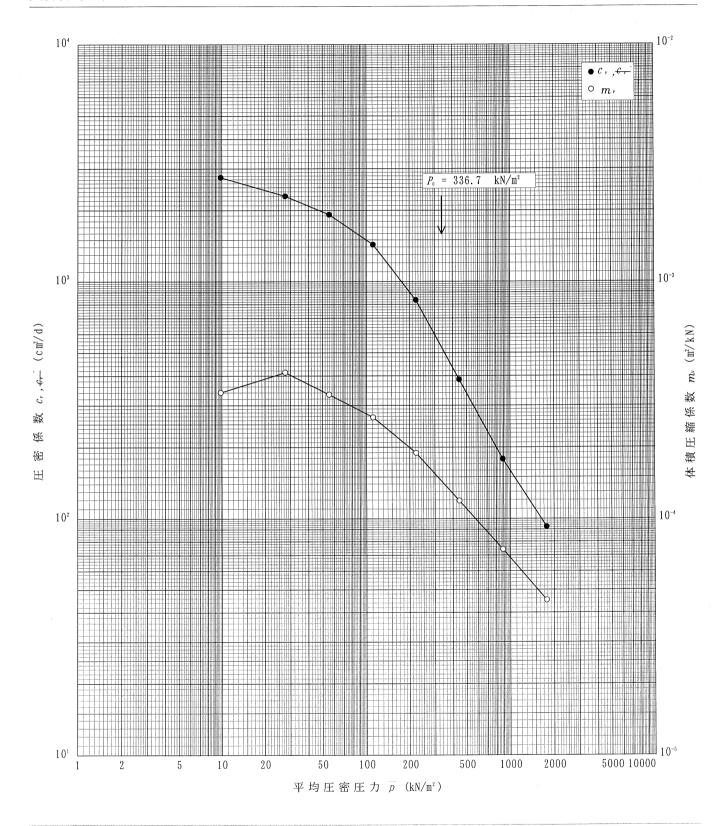


圧密圧力 p (kN/m²)

調 査 件 名 平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 2009年 2月 17日

試料番号(深さ) 5-1 (2.00~2.80m)

試 験 者 近藤 三明



JIS A 1217 JGS 0 4 1 1

## 土の段階載荷による圧密試験(計算書)

平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 調査件名 2009年 2月 17日

 試験機 No.		17	直 径 D	cm 6.0	0 初 含水	<比 w。 %	46.5
最低~最高室温	<del>c</del>		b	$cm^2$ 28. 2	195	比e。, 体積比f。	1.275
上質名称			高さ  の  は  の  の  の  の  の  の  の  の  の  の  の		'**	密度 ρ, g/cm³	1.728
上粒子の密度 ρ	σ/cm ³	2.683 試	質 量 $m_0$			1度 S ₁₀ %	97.9
夜性限界 w		50.8 体	$\mu$   $\mu$				0.419
塑性限界。		24.7	実質高さ用。			だ力 p。kN/m²	219.9
或荷 圧密圧力 p		圧 密 量 ΔH	供試体高さ H		圧縮ひずみ		間隙比 e = H/H
受階 kN/m²	kN/m²	cm	CM	cm	$\Delta \varepsilon = \Delta H / \overline{H} \times 100 \%$	m²/kN	体積比 <i>f = H/H</i>
0 0.0	Kity iii	C III	2.0000	0.11			1.275
	19.6	0.0110		1.9945	0.552	2.82E-4	
1 19.6			1.9890				1.262
	19.6	0.0122		1.9829	0.615	3. 14E-4	
39. 2			1.9768				1. 248
	39.3	0.0181		1.9678	0.920	2.34E-4	
78.5			1.9587				1.228
	78.5	0.0337		1.9419	1.735	2. 21E-4	
4 157.0			1.9250				1.189
	156.9	0.0747		1.8877	3.957	2.52E-4	
5 313.9			1.8503				1.104
	313.9	0.1049		1.7979	5.835	1.86E-4	
6 627.8			1.7454				0.985
	627.9	0.1110		1.6899	6.568	1.05E-4	
7 1255.7			1.6344				0.859
	1255.7	0.1094		1.5797	6.925	5. 51E-5	
8 2511.4			1.5250				0.734
	-2491.8	-0.0948		1.5724	-6.029	2.42E-5	
9 19.6			1.6198				0.842
10							
載荷 平均圧密圧力	$p$ $t_{90}$ , $t_{50}$	圧密係数 c _v	透水係数 k	一次圧密量 ΔΗ	一次圧密比	補正圧密係数	透水係数 &
没階 kN/m²	min	cm²/d	cm/s	cm	$r = \Delta H_1 / \Delta H$	$c_{\rm v}' = rc_{\rm v}  {\rm cm}^2/{\rm d}$	
9.800	0.43	2824.2	9.04E-7	0.0061	0.555	1567.4	5. 02E-7
27.719	0.38	3158.8	1.13E-6	0.0070	0.574	1813. 2	6.46E-
55.473	0.39	3031.1	8. 05E-7	0.0110	0.608	1842.9	4.90E-
3 111.016	0.41	2807.8	7.05E-7	0.0177	0.525	1474.1	3.70E-
221.996	0.61	1783.3	5. 10E-7	0.0327	0.438	781.1	2.23E-
443.922	0.99	996.8	2.11E-7	0.0563	0.537	535.3	1.13E-
887.879	0.84	1037.9	1. 24E-7	0.0614	0.553	574.0	6.84E-
1775.828	0.68	1120.3	7. 01E-8	0.0608	0.556	622.9	3.90E-
8 221.864							
9							
+10 ──特記事項				$H_s = m_s$ $U = U'$	$/(\rho_s A)$	$\overline{p} = \sqrt{p \cdot p'}$ $\sqrt{p} = \sqrt{p \cdot p'}$	<u> </u>

 $H = H' - \Delta H$  $\overline{H} = (H + H')/2$  $m = (\Delta \epsilon/100)/\Delta p$ 

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

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

 $k = c_v m_v \gamma_w / (8.64 \times 10^6)$ 

 $k' = c'_{v} m_{v} \gamma_{w} / (8.64 \times 10^{6})$ ただし、 $\gamma_w = 9.81 \text{kN/m}^3$ 

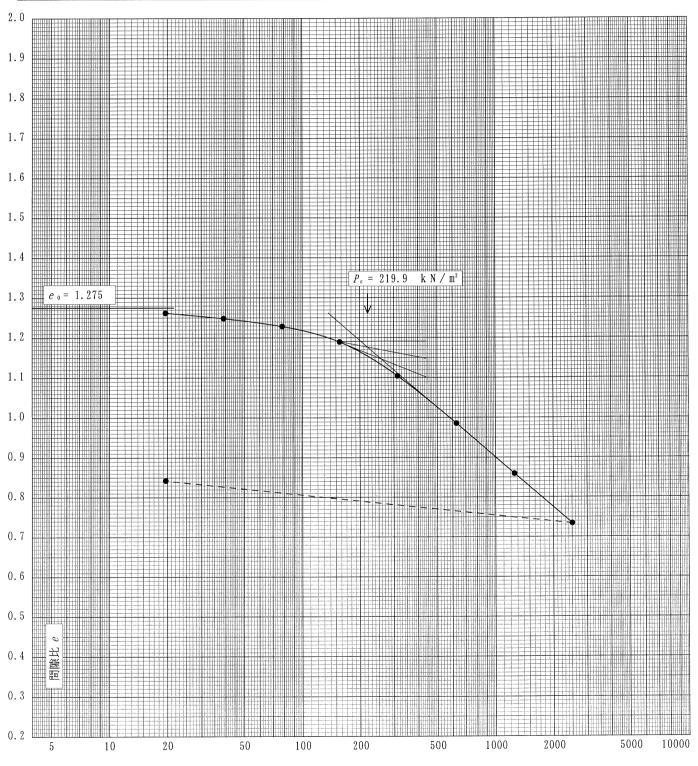
 $[1kN/m^2 = 0.0102kgf/cm^2]$ 

調 査 件 名 平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 2009年 2月 17日

試料番号(深さ) 5-2 (7.00~7.80m)

#### 試 験 者 近藤 三明

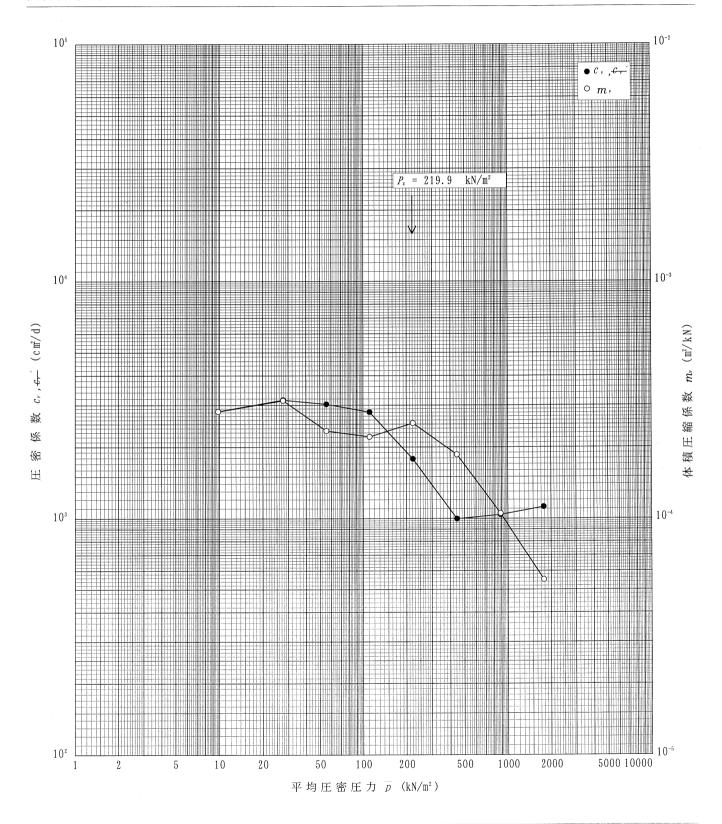
土粒子の密度	液 性 限 界	塑性限界	初期含水比	初期間隙比 $e_0$	圧 縮 指 数	圧密降伏応力	ひずみ速度゛
$ ho_s  { m g/cm^3}$	$w_1$ %	$w_{\mathfrak{p}}\%$	w %	初期体積比 /。	$C_{c}$	p kN/m²	%/min
2.683	50.8	24.7	46.5	1.275	0.419	219.9	



調 査 件 名 平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 2009年 2月 17日

試料番号(深さ) 5-2 (7.00~7.80m)

試 験 者 近藤 三明



J I S A 1 2 1 7 J G S 0 4 1 1

## 土の段階載荷による圧密試験(計算書)

調査件名 平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 2009年 2月 18日

接低・軽高素能 で	映画	試験	機 No.		28	直 径 D	cm 6.0	0 初 含力	<比 w。 %	33.2
技術子の密度 ρ, g/cm	数子の密度 の、g/cm*   2.687	最低	~最高室温	~~~		断 面 積 A	cm ² 28.2	7 期間隙	比e。,体積比f。	0.936
性限学 い	数字の報告	土質	1 名称			高 さ #。	cm 2.0	10	密度 ρ g/cm³	1.848
機性性似界 10	理性 服 邦 10	土粒-	 子の密度 ρ _s	g/cm ³	2.687 試	質 量 $m_0$	g 104.5	60 態 飽和	口度 Sړ %	95.3
株的   日密圧力	接触   接触性力   接換   接換   接換   接換   接換   接換   接換   接	液性	i 限 界 wι	%	NP 体	炉乾燥質量 ms	g 78.4	.5 圧縮指数	数 C。	0.282
技術   株   株   株   大   大   大   大   大   大   大	Reg   kN/m'   kN/m'   cm   cm   cm   4 = 4 E/E/E   kN/m'   cm   cm   cm   cm   4 = 4 E/E/E   kN/m'   cm   cm   cm   cm   cm   cm   cm	塑 性	<b>上限界</b> w。	%	NP	実質高さ #。	cm 1.032	28 圧密降伏原	忘力 p。kN/m²	492.8
19.6	0   0   0   0   0   0   0   0   0   0	載荷	圧密圧力 p	圧力増分 <i>△p</i>	压 密 量 ΔH	供試体高さ H	平均供試体高さ표	圧縮ひずみ	体積圧縮係数 mv	間隙比 e = H/H _s -
19.6	19.6	段階	kN/m²	kN/m²	cm	c m	cm	$\Delta \varepsilon = \Delta H/\overline{H} \times 100 \%$	m²/kN	体積比 f= H/H。
1 19.6	1 19.6 19.6 0.0112 1.9918 1.9862 0.564 2.88E-4 0.918 2 39.2 1.9806 1.9734 0.735 1.87E-4 0.918 3 78.5 1.9661 1.9756 1.074 1.37E-4 0.904 4 157.0 156.9 0.0366 1.9451 1.9268 1.900 1.21E-4 0.883 5 313.9 1.9085 1.9885 0.0848 0.995E-5 0.848 6 627.8 1.8498 0.0791 1.8498 0.791 1.855.7 0.0879 1.8756 1.7756 1.7317 5.076 4.04E-5 0.719 8 2511.4 1.6877 1.7453 0.690 0.690 1.35E-5 0.690 1.7453 0.690 0.19 6400.6 1.53E-6 0.0028 0.341 2182.6 5.20E-7 0.755.473 0.20 5944.3 1.26E-6 0.0087 0.603 3360.2 1.11E-6 0.0063 3360.2 1.11E-6 0.0063 0.563 3390.2 1.11E-6 0.0063 0.575 0.21 55.473 0.20 5944.3 1.26E-6 0.0087 0.600 3566.6 7.57E-7 0.1216 0.20 5837.5 9.08E-7 0.0121 0.576 3362.4 5.23E-7 0.41 0.0520 0.592 2709.8 1.24E-6 887.879 0.22 4559.6 3.38E-7 0.0437 0.589 2685.6 1.99E-7 1.775.828 0.20 4577.3 2.10E-7 0.0520 0.592 2709.8 1.24E-6 1.775.82	0	0.0			2.0000				0.936
19.6   0.0112   1.9806   0.564   2.88E-4   0.918     39.2   39.3   0.0145   1.9806   1.9734   0.735   1.87E-4   0.904     39.8   78.5   78.5   0.0210   1.9556   1.074   1.37E-4   0.883     4   157.0   156.9   0.0366   1.9268   1.900   1.21E-4     5   313.9   1.9085   1.8792   3.124   9.95E-5   0.848     6   627.8   627.9   0.0742   1.8127   4.093   6.52E-5   0.791     7   1255.7   1.255.7   0.0879   1.7756   1.7317   5.076   4.04E-5   0.632     8   2511.4   -2491.8   -0.0576   1.7453   -3.356   1.35E-5   0.696     9   19.6   1.7453   -2491.8   -0.0576   1.7453   0.696     10	19.6   0.0112   1.9862   0.564   2.88E-4   0.918     39.2   39.2   1.9806   1.9734   0.735   1.87E-4   0.918     78.5   0.0210   1.9556   1.074   1.37E-4   0.904     157.0   1.9451   0.883   1.900   1.21E-4   0.883     156.9   0.0366   1.9985   1.900   1.21E-4   0.848     313.9   1.9857   1.8792   3.124   9.95E-5   0.791     6 627.8   627.9   0.0742   1.8498   0.719   0.719     7 1255.7   1.7756   1.7756   0.719     8 2511.4   -2491.8   -0.0576   1.7453   0.690     9 19.6   1.7453   0.690   0.690     10			19.6	0.0082		1.9959	0.411	2.10E-4	
2   39.2   1.9806   1.9734   0.735   1.87E-4   0.904   1.9734   0.735   1.87E-4   0.904   1.9736   1.9736   1.9736   1.9736   1.9736   1.9736   1.9736   1.9736   1.9736   1.9736   1.9737   1.37E-4   0.883   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.973   1.9	2   39.2   39.3   0.0145   1.9806   0.735   1.87E-4   0.904     78.5   78.5   0.0210   1.9556   1.074   1.37E-4   0.883     4   157.0   156.9   0.0366   1.9951   0.848   1.900   1.21E-4   0.883     5   313.9   1.8792   3.124   9.95E-5   0.848   0.791     6   627.8   1.8498   0.0742   1.8127   4.093   6.52E-5   0.791     7   1255.7   1.7756   0.0879   1.7317   5.076   4.04E-5   0.719     8   2511.4   2-2491.8   -0.0576   1.7453   0.690   0.690   0.690   0.99   6400.6   1.53E-6   0.0028   0.341   2182.6   5.20E-7   2.7719   0.20   6021.6   1.97E-6   0.0063   0.356   0.3566.6   7.57E-7   1.1016   0.20   5837.5   9.08E-7   0.0121   0.576   3362.4   5.23E-7   4.392   0.22   4900.3   5.54E-7   0.0301   0.513   2513.9   2.84E-7   1.775.828   0.20   4577.3   2.10E-7   0.0520   0.592   2709.8   1.24E-7   2.286   2.21.864   0.0028   0.1592   2709.8   1.24E-7   0.0520   0.592   2709.8   1	1	19.6			1.9918				0.929
39.3   0.0145   1.9734   0.735   1.87E-4   0.904   78.5   0.0210   1.9661   1.9556   1.074   1.37E-4   0.883   1.570   1.56.9   0.0366   1.9451   1.9268   1.900   1.21E-4   0.883   1.900   1.21E-4   0.883   1.900   1.21E-4   0.883   1.900   1.21E-4   0.884   0.735   0.848   0.791   0.0587   1.8498   0.791   0.719   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791   0.791	39.3   0.0145   1.9734   0.735   1.87E-4   0.904     78.5   78.5   0.0210   1.9661   1.9556   1.074   1.37E-4   0.883     4   157.0   1.56.9   0.0366   1.9451   1.9268   1.900   1.21E-4   0.883     5   313.9   313.9   0.0587   1.8792   3.124   9.95E-5   0.848     6   627.8   1.8498   0.791   0.791   0.791     7   1255.7   1.7756   1.7716   0.719   0.634     8   2511.4   -2491.8   -0.0576   1.7857   1.7165   -3.356   1.35E-5   0.634     9   19.6   1.7453   0.690   0.19   6400.6   1.53E-6   0.0028   0.341   2182.6   5.20E-6     1   27.719   0.20   6021.6   1.97E-6   0.0063   0.563   3390.2   1.11E-6     2   2   55.473   0.20   5944.3   1.26E-6   0.0087   0.600   3566.6   7.57E-7     111.016   0.20   5837.5   9.08E-7   0.0121   0.576   3362.4   5.23E-7     4   43.92   0.22   4900.3   5.54E-7   0.0301   0.513   2513.9   2.84E-7     8   87.588   0.20   4577.3   2.10E-7   0.0520   0.592   2709.8   1.24E-7     8   775.828   0.20   4577.3   2.10E-7   0.0520   0.592   2709.8   1.24E-7     9   9   9   9   9   9   9   9   9			19.6	0.0112		1.9862	0.564	2.88E-4	
3   78.5   78.5   0.0210   1.9556   1.074   1.37E-4   1.57.0   1.9451   0.883   1.900   1.21E-4   0.883   1.900   1.21E-4   0.885   1.9085   0.0366   1.9085   0.848   1.9085   0.848   1.9085   0.848   1.8792   3.124   9.95E-5   0.791   1.255.7   0.0527   1.7756   0.715   1.255.7   0.0879   1.7756   0.715   1.255.7   0.0879   1.7317   5.076   4.04E-5   0.634   1.908   1.9085   0.634   1.908   1.35E-5   0.634   1.908   1.35E-5   0.634   1.35E-5   0.634   1.35E-5   0.634   1.35E-5   0.634   1.35E-5   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.756   1.7453   0.756   1.7453   0.756   1.7453   0.756   1.7453   0.756   1.7453   0.756   1.7453   0.756   1.7453   0.756   1.7453   0.756   1.7453   0.756   0.756   1.7453   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756   0.756	1.9661	2	39. 2			1.9806				0.918
78.5   0.0210   1.9556   1.074   1.37E-4   0.883   1.57.0   1.56.9   0.0366   1.9985   1.900   1.21E-4   0.848   1.900   1.21E-4   0.848   1.900   1.21E-4   0.848   0.791   0.0587   1.8792   3.124   9.95E-5   0.791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791   0.0791	157.0			39.3	0.0145		1.9734	0.735	1.87E-4	
157.0   156.9   0.0366   1.9451   1.9268   1.900   1.21E-4   1.905   1.905   1.8792   3.124   9.95E-5   0.848   1.8498   0.791   1.855.7   1.8498   1.8127   4.093   6.52E-5   0.715   1.855.7   1.8756   1.7756   0.715   1.855.7   0.0879   1.7317   5.076   4.04E-5   0.634   1.8127   4.093   6.52E-5   0.634   1.86877   1.7453   1.7453   0.634   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.745   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.745   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   1.7453   0.696   0.696   1.7453   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.696   0.6	4	3	78. 5			1.9661				0.904
156.9   0.0366   1.9085   1.900   1.21E-4   0.848   1.900   1.21E-4   0.848   1.908   1.8792   3.124   9.95E-5   0.791   0.0587   1.8498   0.791   0.0742   1.8127   4.093   6.52E-5   0.7718   0.0718   0.0879   1.7756   0.718   0.0718   0.0879   1.7317   5.076   4.04E-5   0.634   0.087   0.0879   1.7453   0.634   0.0879   0.0576   0.718   0.0696   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098   0.098	156.9			78.5	0.0210		1.9556	1.074	1.37E-4	
1.9085   1.8792   3.124   9.95E-5   0.848	1.9085   1.8792   3.124   9.95E-5   0.848   0.848   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.791   0.848   0.848   0.791   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848   0.848	4	157.0			1.9451				0.883
10   10   10   10   10   10   10   10	313.9   0.0587   1.8792   3.124   9.95E-5   0.791     6   627.8   627.9   0.0742   1.8127   4.093   6.52E-5     7   1255.7   1.7756   0.719     8   2511.4   1.6877   1.7165   -3.356   1.35E-5     9   19.6   1.7453   -0.0576   1.7453   0.690     10   10   10   10   10     2   2   8   8   8   1   10     10   10   10   10   10     10   10			156.9	0.0366		1.9268	1.900	1.21E-4	
6   627.8   627.9   0.0742   1.8498   0.791	6   627.8     1.8498   1.8127   4.093   6.52E-5   1.7756   1.8127   4.093   6.52E-5   1.7756   1.7756   1.7756   1.7317   5.076   4.04E-5   1.6877   1.7165   -3.356   1.35E-5   1.35E-5   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.74533   1.74533   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.7453   1.74533	5	313.9			1.9085				0.848
10   10   10   10   10   10   10   10	627.9   0.0742   1.8127   4.093   6.52E-5   0.719     7   1255.7   0.0879   1.7756   1.7317   5.076   4.04E-5     8   2511.4   1.6877   0.634   -2491.8   -0.0576   1.7453   0.690     9   19.6   19.6   1.7453   1.7453   0.690     10   改荷 平均圧密圧力ア			313.9	0.0587		1.8792	3.124	9.95E-5	
1255.7   1255.7   1.7756   1.7317   5.076   4.04E-5     8   2511.4   -2491.8   -0.0576   1.7453   1.7165   -3.356   1.35E-5     9   19.6   1.7453   -次圧密量 ΔH   -次圧密 比 補正圧密係数 透水係数     10	7 1255.7	6	627.8			1.8498		1		0.791
1255.7   0.0879   1.7317   5.076   4.04E-5   0.634   2511.4   -2491.8   -0.0576   1.7453   -3.356   1.35E-5   0.696   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.356   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.7455   -3.3565   1.74	1255.7   0.0879   1.7317   5.076   4.04E-5   0.634   1.6877   1.7165   -3.356   1.35E-5   0.690   19.6   1.7453     上密係数 に			627.9	0.0742		1.8127	4.093	6.52E-5	
8   2511.4	8   2511.4	7	1255.7			1.7756				0.719
10   10   10   15   15   15   15   15	19.6			1255.7	0.0879		1.7317	5.076	4.04E-5	
19   19.6   1.7453   0.6966   1.7453   0.6966   1.7453   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.6966   0.696	9 19.6	- 8	2511.4			1.6877				0.634
To   To   To   To   To   To   To   To	10   10   10   10   10   10   10   10			-2491.8	-0.0576		1.7165	-3. 356	1.35E-5	
10   10   10   10   10   10   10   10	10   10   10   10   10   10   10   10	9	19.6			1.7453				0.690
10   10   10   10   10   10   10   10	10   10   10   10   10   10   10   10									
登階 $\frac{kN/m^2}{0}$ min $\frac{cm^2/d}{0}$ cm/s $\frac{cm}{r}$ cm $\frac{r = \Delta H_1}{\Delta H}$ $\frac{c\sqrt{=rc\sqrt{cm^2/d}}}{cm/s}$ cm/s $\frac{cm/s}{0}$ 9.800 0.19 6400.6 1.53E-6 0.0028 0.341 2182.6 5.20E-1 27.719 0.20 6021.6 1.97E-6 0.0063 0.563 3390.2 1.11E-1 27.719 0.20 5944.3 1.26E-6 0.0087 0.600 3566.6 7.57E-1 111.016 0.20 5837.5 9.08E-7 0.0121 0.576 3362.4 5.23E-1 221.996 0.21 5397.0 7.41E-7 0.0179 0.489 2639.1 3.63E-1 443.922 0.22 4900.3 5.54E-7 0.0301 0.513 2513.9 2.84E-1 887.879 0.22 4559.6 3.38E-7 0.0437 0.589 2685.6 1.99E-1 1775.828 0.20 4577.3 2.10E-7 0.0520 0.592 2709.8 1.24E-1 24E-1 21.864	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$									
9.800 0.19 6400.6 1.53E-6 0.0028 0.341 2182.6 5.20E- 27.719 0.20 6021.6 1.97E-6 0.0063 0.563 3390.2 1.11E- 55.473 0.20 5944.3 1.26E-6 0.0087 0.600 3566.6 7.57E-  111.016 0.20 5837.5 9.08E-7 0.0121 0.576 3362.4 5.23E- 221.996 0.21 5397.0 7.41E-7 0.0179 0.489 2639.1 3.63E- 443.922 0.22 4900.3 5.54E-7 0.0301 0.513 2513.9 2.84E- 887.879 0.22 4559.6 3.38E-7 0.0437 0.589 2685.6 1.99E- 77 1775.828 0.20 4577.3 2.10E-7 0.0520 0.592 2709.8 1.24E-	9.800 0.19 6400.6 1.53E-6 0.0028 0.341 2182.6 5.20E-7 27.719 0.20 6021.6 1.97E-6 0.0063 0.563 3390.2 1.11E-6 55.473 0.20 5944.3 1.26E-6 0.0087 0.600 3566.6 7.57E-7  111.016 0.20 5837.5 9.08E-7 0.0121 0.576 3362.4 5.23E-7  221.996 0.21 5397.0 7.41E-7 0.0179 0.489 2639.1 3.63E-7  443.922 0.22 4900.3 5.54E-7 0.0301 0.513 2513.9 2.84E-7  887.879 0.22 4559.6 3.38E-7 0.0437 0.589 2685.6 1.99E-7  1775.828 0.20 4577.3 2.10E-7 0.0520 0.592 2709.8 1.24E-7	載荷	平均圧密圧力p	t ₉₀ , t ₅₀	圧密係数 c _v	透水係数 k	一次圧密量 ΔΗ	一次圧密比	補正圧密係数	透水係数 k
9.800       0.19       6400.6       1.53E-6       0.0028       0.341       2182.6       5.20E-         1 27.719       0.20       6021.6       1.97E-6       0.0063       0.563       3390.2       1.11E-         55.473       0.20       5944.3       1.26E-6       0.0087       0.600       3566.6       7.57E-         111.016       0.20       5837.5       9.08E-7       0.0121       0.576       3362.4       5.23E-         221.996       0.21       5397.0       7.41E-7       0.0179       0.489       2639.1       3.63E-         443.922       0.22       4900.3       5.54E-7       0.0301       0.513       2513.9       2.84E-         887.879       0.22       4559.6       3.38E-7       0.0437       0.589       2685.6       1.99E-         1775.828       0.20       4577.3       2.10E-7       0.0520       0.592       2709.8       1.24E-	9.800 0.19 6400.6 1.53E-6 0.0028 0.341 2182.6 5.20E-  27.719 0.20 6021.6 1.97E-6 0.0063 0.563 3390.2 1.11E-6  55.473 0.20 5944.3 1.26E-6 0.0087 0.600 3566.6 7.57E-7  111.016 0.20 5837.5 9.08E-7 0.0121 0.576 3362.4 5.23E-7  221.996 0.21 5397.0 7.41E-7 0.0179 0.489 2639.1 3.63E-7  443.922 0.22 4900.3 5.54E-7 0.0301 0.513 2513.9 2.84E-7  887.879 0.22 4559.6 3.38E-7 0.0437 0.589 2685.6 1.99E-7  1775.828 0.20 4577.3 2.10E-7 0.0520 0.592 2709.8 1.24E-7	2階	kN/m²	min	cm²/d	cm/s	cm	$r = \Delta H_1 / \Delta H$	$c' = rc_v  cm^2/d$	cm/s
27.719	27.719		9.800	0.19	6400.6	1.53E-6	0.0028	0.341	2182.6	5.20E-7
55. 473     0. 20     5944.3     1. 26E-6     0. 0087     0. 600     3566.6     7. 57E-       111. 016     0. 20     5837.5     9. 08E-7     0. 0121     0. 576     3362.4     5. 23E-       221. 996     0. 21     5397.0     7. 41E-7     0. 0179     0. 489     2639.1     3. 63E-       443. 922     0. 22     4900.3     5. 54E-7     0. 0301     0. 513     2513.9     2. 84E-       887. 879     0. 22     4559.6     3. 38E-7     0. 0437     0. 589     2685.6     1. 99E-       1775. 828     0. 20     4577.3     2. 10E-7     0. 0520     0. 592     2709.8     1. 24E-       8     221. 864	3         55.473         0.20         5944.3         1.26E-6         0.0087         0.600         3566.6         7.57E-           4         111.016         0.20         5837.5         9.08E-7         0.0121         0.576         3362.4         5.23E-′           221.996         0.21         5397.0         7.41E-7         0.0179         0.489         2639.1         3.63E-′           443.922         0.22         4900.3         5.54E-7         0.0301         0.513         2513.9         2.84E-′           887.879         0.22         4559.6         3.38E-7         0.0437         0.589         2685.6         1.99E-′           1775.828         0.20         4577.3         2.10E-7         0.0520         0.592         2709.8         1.24E-′           89         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864         221.864		27.719	0.20	6021.6	1.97E-6	0.0063	0.563	3390.2	1.11E-6
4     111.016     0.20     5837.5     9.08E-7     0.0121     0.576     3362.4     5.23E-       4     221.996     0.21     5397.0     7.41E-7     0.0179     0.489     2639.1     3.63E-       5     443.922     0.22     4900.3     5.54E-7     0.0301     0.513     2513.9     2.84E-       6     887.879     0.22     4559.6     3.38E-7     0.0437     0.589     2685.6     1.99E-       7     1775.828     0.20     4577.3     2.10E-7     0.0520     0.592     2709.8     1.24E-       8     221.864	4       111.016       0.20       5837.5       9.08E-7       0.0121       0.576       3362.4       5.23E-         221.996       0.21       5397.0       7.41E-7       0.0179       0.489       2639.1       3.63E-         443.922       0.22       4900.3       5.54E-7       0.0301       0.513       2513.9       2.84E-         887.879       0.22       4559.6       3.38E-7       0.0437       0.589       2685.6       1.99E-         1775.828       0.20       4577.3       2.10E-7       0.0520       0.592       2709.8       1.24E-         9       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864       221.864 <t< td=""><td></td><td>55.473</td><td>0.20</td><td>5944.3</td><td>1.26E-6</td><td>0.0087</td><td>0.600</td><td>3566.6</td><td>7.57E-7</td></t<>		55.473	0.20	5944.3	1.26E-6	0.0087	0.600	3566.6	7.57E-7
5     221.996     0.21     5397.0     7.41E-7     0.0179     0.489     2639.1     3.63E-7       6     443.922     0.22     4900.3     5.54E-7     0.0301     0.513     2513.9     2.84E-7       887.879     0.22     4559.6     3.38E-7     0.0437     0.589     2685.6     1.99E-7       1775.828     0.20     4577.3     2.10E-7     0.0520     0.592     2709.8     1.24E-8       8     221.864	5     221.996     0.21     5397.0     7.41E-7     0.0179     0.489     2639.1     3.63E-7       6     443.922     0.22     4900.3     5.54E-7     0.0301     0.513     2513.9     2.84E-7       887.879     0.22     4559.6     3.38E-7     0.0437     0.589     2685.6     1.99E-7       1775.828     0.20     4577.3     2.10E-7     0.0520     0.592     2709.8     1.24E-7       8     221.864     221.864		111.016	0. 20	5837.5	9.08E-7	0.0121	0.576	3362.4	5.23E-7
6       443.922       0.22       4900.3       5.54E-7       0.0301       0.513       2513.9       2.84E-         887.879       0.22       4559.6       3.38E-7       0.0437       0.589       2685.6       1.99E-         1775.828       0.20       4577.3       2.10E-7       0.0520       0.592       2709.8       1.24E-         221.864       0.20       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520       0.0520 </td <td>6     443.922     0.22     4900.3     5.54E-7     0.0301     0.513     2513.9     2.84E-7       887.879     0.22     4559.6     3.38E-7     0.0437     0.589     2685.6     1.99E-7       1775.828     0.20     4577.3     2.10E-7     0.0520     0.592     2709.8     1.24E-7       221.864</td> <td></td> <td>221.996</td> <td>0.21</td> <td>5397.0</td> <td>7.41E-7</td> <td>0.0179</td> <td>0.489</td> <td>2639.1</td> <td>3.63E-7</td>	6     443.922     0.22     4900.3     5.54E-7     0.0301     0.513     2513.9     2.84E-7       887.879     0.22     4559.6     3.38E-7     0.0437     0.589     2685.6     1.99E-7       1775.828     0.20     4577.3     2.10E-7     0.0520     0.592     2709.8     1.24E-7       221.864		221.996	0.21	5397.0	7.41E-7	0.0179	0.489	2639.1	3.63E-7
7 887.879 0.22 4559.6 3.38E-7 0.0437 0.589 2685.6 1.99E- 8 221.864 2.10E-7 0.0520 0.592 2709.8 1.24E-	887. 879				4900.3	5.54E-7	0.0301	0.513	2513.9	2.84E-7
7 1775.828 0.20 4577.3 2.10E-7 0.0520 0.592 2709.8 1.24E-	7 1775.828 0.20 4577.3 2.10E-7 0.0520 0.592 2709.8 1.24E-7		887.879			_	0.0437	0.589	2685.6	1.99E-7
8   221.864	8 221.864					2.10E-7	0.0520	0.592	2709.8	1.24E-7

 $H_{s} = m_{s}/(\rho_{s} A)$   $H = H' - \Delta H$   $\overline{H} = (H + H')/2$   $m_{v} = (\Delta \varepsilon/100)/\Delta p$   $S_{r0} = w_{0}\rho_{s}/(e_{0}\rho_{w})$ 

 $\overline{p} = \sqrt{p \cdot p'}$   $\sqrt{t}$ 法:  $c_v = 305 \times \overline{H}^2 / t_{90}$  = 曲線定規法:  $c_v = 70.9 \times \overline{H}^3 / t_{50}$   $k = c_v m_v \gamma_w / (8.64 \times 10^6)$ 

 $k' = c'_{\text{v}} m_{\text{v}} \gamma_{\text{w}} / (8.64 \times 10^6)$ ただし、 $\gamma_{\text{w}} = 9.81 \text{kN/m}^3$ 

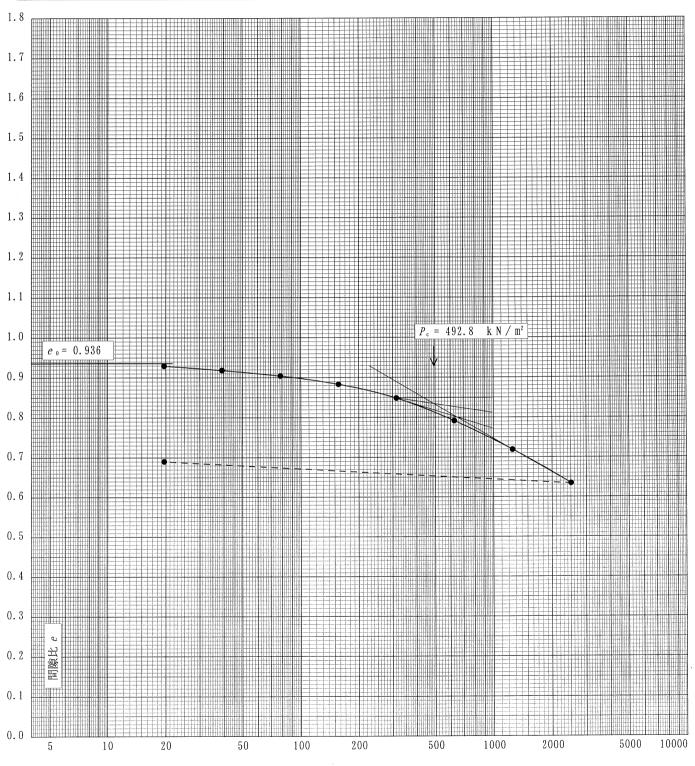
 $[1kN/m^2 = 0.0102kgf/cm^2]$ 

調 査 件 名 平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 2009年 2月 18日

#### 試料番号(深さ) 7-1 (8.00~8.95m)

### 試 験 者 近藤 三明

土粒子の密度	液	性	限	界	塑	性	限	界	初	期	含	水比	<u> </u>	初期間隙比	$e_{\scriptscriptstyle 0}$	圧	縮	指	数	圧密降伏応力	ひずみ速度゜
$\rho_{\rm s}~{\rm g/cm^3}$		$w_1$	%			$w_{\scriptscriptstyle P}$	%			и	, ₀ %		Ž	初期体積比	$f_0$		C	c		p. kN/m²	%/min
2.687		N				N.	P			3	3. 2	)		0.936			0.	282		492.8	

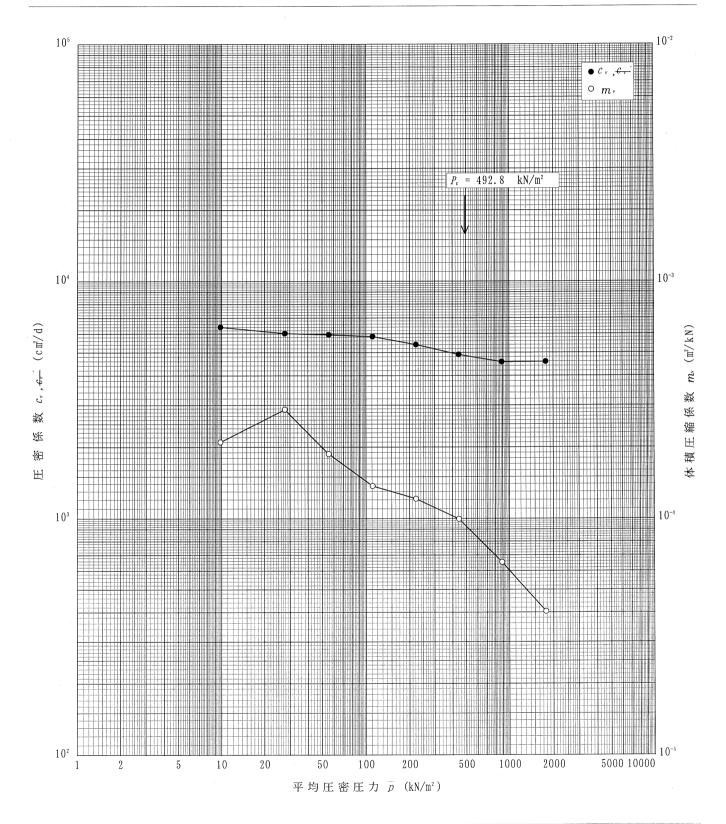


圧密圧力 p (kN/m²)

調 査 件 名 平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 2009年 2月 18日

試料番号(深さ) 7-1 (8.00~8.95m)

試 験 者 近藤 三明



#### 土の三軸試験の供試体作製・設置 J G S 0 5 2 0

平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査 調査件名 業務委託

試験年月日

2009年2月19日

試料番号 (深さ)

______ 5-1 (2.00 $\sim$ 2.80m)

試 験 者

古谷 慎一

試付	を用い	る試験の基準	<b>準番号</b>	と名称			T	S非排水(UU)三軸圧縮詞	
	料の					しさない	土粒子の密	否度 ρ _s ³)g/cm³	2.725
<b>夫</b> 訪	体	の作製	2)		<u>١</u>	リミング法		4)	
<u>t                                     </u>	質	名 称						4)	
	供	試	体	No.		1	2	3	4
						3.49	3.48	3.52	3.51
	直	径	Š		cm	3.49	3.47	3.53	3.50
Acres						3.51	3.49	3.51	3.49
初	平	均 直	径	$D_{i}$	em .	3.50	3.48	3.52	3.50
						7.99	8.00	7.97	7.98
	高	5	<u> </u>		cm				
期									
	平	均 高	さ	$H_{\rm i}$	c m	7.99	8.00	7.97	7.98
1.15	体		積	$V_{\rm i}$	cm ³	76.87	76.09	77. 56	76.78
状	含	水	比	$w_{\rm i}$	%	39.1	40.0	37.0	38.0
	質		量	$m_{\rm i}$	g	137.28	135.03	142.50	140.06
	湿	潤 密	度	$ ho_{\mathfrak{t}\mathfrak{i}}{}^{3)}\mathfrak{g}$	cm ³	1.786	1.775	1.837	1.824
態	乾	燥密	度	$ ho_{ m di}$ $^{3)}$ g,	cm ³	1.283	1.267	1.341	1.322
	間	隙	比	$e_{ m c}$ $^{3)}$		1.123	1.150	1.031	1.062
	飽	和	度	$S_{ri}$ 3) 5	%	95.0	94.8	97.7	97.6
	相	対 密	度	D rc 3)	%				
		軸変位量の	測定	方法					
設	設 置	時 の 軸変	位量	(	m				
置	飽和	過程の軸変	位量	(	m				
•	軸	変 位	量	$\Delta H_{\rm i}^{5)}$	cm				
飽		体積変化量	量の測定	 定方法					
和	設置	時の体積変	化量	(	cm ³			,	
過	飽和過	 過程の体積変	化量		cm ³	-			
程	体 積	黄 変 化	量	$\Delta V_{\mathrm{i}}$ 5) (	m ³	-			
圧	高		さ	$H_0$	cm	7.99	8.00	7.97	7.98
密	直		径		cm	3.50	3.48	3.52	3.50
前	体		積	$V_0$	cm ³	76.87	76.09	77.56	76.78
試	乾	燥 密	度	$\rho_{d0}^{3)}$ g	cm³	1.283	1.267	1.341	1.322
験	間	······ 隙	比	$e_0^{(3)}$		1.123	1.150	1.031	1.062
前	相	対 密		$D_{r0}^{3}$					
炉	容	器	No.	,,,		49	50	51	52
乾				 】	g	98.66	96.43	104.04	101.47
燥	容	器 質	量		g	0.00	0.00	0.00	0.00
後	1					-L			

特記事項

- 1)試料の採取方法,試料の状態(塊状,凍結,ときほぐされた)等を記載する。
- 2)トリミング法, 負圧法の種別, 凍結試料の場合は解凍方法等を記載する。
- 3)必要に応じて記載する。
- 4)必要に応じて粘性土の場合は液性限界,塑性限界,砂質土の場合は最小乾燥密度, 最大乾燥密度等を記載する。
- 5) 設置時の変化と飽和過程およびB値測定過程での変化を合わせる。

 $[1kN/m^2 = 0.0102 \text{ kgf/cm}^2]$ 

土の三軸圧縮試験 (UU), CU, CU, CD (応カーひずみ曲線) J G S 0521 平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査 2009年2月19日 試験年月日 調査件名 業務委託 5-1 (2.00 $\sim$ 2.80m) 古谷 慎一 試料番号 (深さ) 試験者 3 1 2 4 土 質 名 称 供 試 体 No. 100.0 200.0 液性限界 WL% 1) 25.0 50.0 セル圧・圧密応力 kN/m² 塑性限界 W P% 1) 圧 u_b kN/m² 106.6 86.9 148.6 147.0 ひずみ速度 %/min 圧縮強さ $(\sigma_a - \sigma_r)_{max}$  kN/m² 主 14.97 14.66 軸ひずみ <u>ε af</u> 15.00 14.99 特記事項 1) 必要に応じて粘性土 応 の場合は液性限界, 間隙水圧 u kN/m² 力 塑性限界,砂質土の  $\overline{CU}$ 差 有効軸方向応力σ'askN/m² 場合は最小乾燥密度, 最 最大乾燥密度等を記 有効側方向応力 σ', kN/m² 大 載する。 体積ひずみ ε_{ví} % CD 間 隙 比 e, 供試体の破壊状況  $(\sigma_a - \sigma_r) - \epsilon_a$ 曲線 <u>u e ε a</u>曲線 ___ε<u>.</u>曲線 ,軸圧縮に伴う間隙水圧増分 u = u = u = (kN/m²) 200 100

5.00

軸

ひずみ ε (%)

10.00

15.00

 $[1kN/m^2 = 0.0102kgf/cm^2]$ 

0.00

土の強度特性 土の三軸圧縮試験 [UU] J G S 0521

平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査

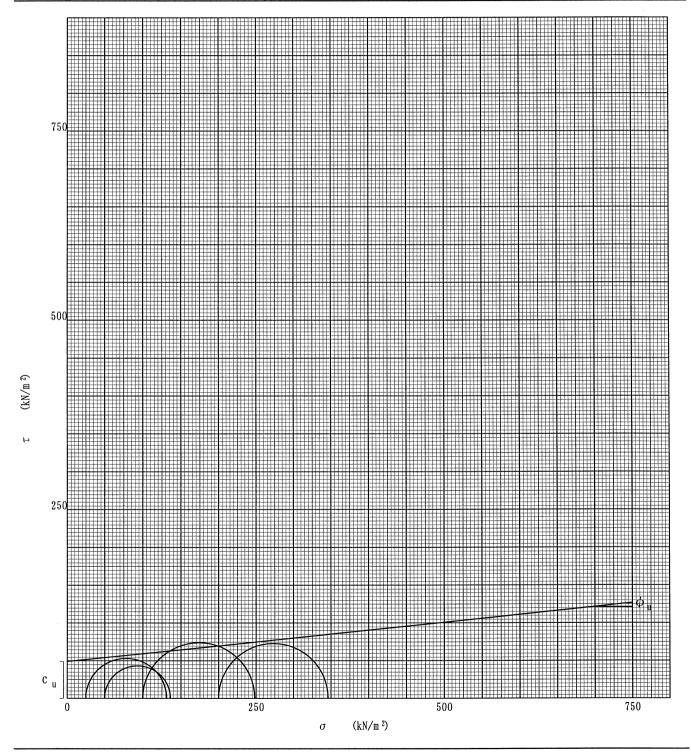
試験年月日 2009年2月19日

試料番号(深さ)

 $5-1 (2.00 \sim 2.80 \text{m})$ 

試 験 者 古谷 慎一

強度定数	全	応	カ	有 効	応 力
応力範囲	c _u kN∕m²	φu°	tan $\phi_{\mathrm{u}}$	c' kN/m²	φ'。
正規圧密領域					
過圧密領域	49.2	5.91	0.103		



特記事項

## JGS 0520 土の三軸試験の供試体作製・設置

平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査 調査件名 業務委託

試験年月日

2009年2月19日

試料番号 (深さ)

5-2 (7.00 $\sim$ 7.80m)

試験者 古谷 慎一

	料 0		1)	T	乱さない	土粒子の密	度 ρ _s ³⁾ g/cm ³	2.683
		の作製			トリミング法		4)	
` <del>!</del>	<del>"…!'…</del> 質	名					4)	
	<del></del> 供	試	体	No.	1	2	3	4
	1				3.53	3.55	3.48	3.51
	直	谷	E	cn	3.52	3.54	3.48	3.50
					3.53	3.53	3.50	3.50
初	平	均 直	径	$D_{\rm i}$ cm	3.53	3.54	3.49	3.50
					7.92	7.99	7.99	7.96
	高	<u>ب</u> د	<u> </u>	cı	1			
期								
	平	均 高	さ	$H_{\rm i}$ cm	7.92	7.99	7.99	7.96
	体		積	$V_{\rm i}$ ci	³ 77.51	78. 64	76.43	76.58
状	含	水	比	$w_i$ 9	40.2	50.1	44.2	45.0
	質		量	$m_{ m i}$ g	138.31	134.03	133.24	134.18
	湿	潤 密	度	$\rho_{\rm ti}^{3)} {\rm g/c}$	m³ 1.784	1.704	1.743	1.752
態	乾	燥密	度	$\rho_{\rm di}^{3)}{\rm g/c}$	m ³ 1.273	1.135	1.209	1.208
	間	隙	比	$e_{ m c}$ 3)	1.108	1.363	1.220	1.221
	飽	和	度	$S_{ri}^{3)}$ %	97.3	98.6	97.3	99.0
	相	対 密	度	D rc 3) %				
		軸変位量の	の測定ス	方法				
設	設置	計時の軸変	位量	cm				
置	飽和	1過程の軸変	位量	cm				
	軸	変 位	量	⊿H _i 5) cm				
飽		体積変化量	量の測定	定方法				
和	設置	は時の体積変	化量	cm	3			
過	飽和	過程の体積変	化量	cm	3			
程	体	債 変化	』 量	$\Delta V_{\rm i}$ ⁵⁾ cm	3			
圧	高		さ	$H_0$ cm	7.92	7.99	7.99	7.96
密	直		径	$oldsymbol{D}_0$ cm	3.53	3.54	3.49	3.50
前(	体		積	$V_0$ c		78.64	76.43	76.58
試	乾	燥密	度	$ ho_{ m d0}^{-3)}{ m g/c}$		1.135	1.209	1.208
験並	間	隙	比	$e_0$ 3)	1.108	1.363	1.220	1.221
前	相	対 密	度	$D_{\rm r0}^{3)}$				
炉	容	器	Νo.		53	54	55	56
乾	(炉戟	燥供試体+容	器)質量	<b></b>	g 98.65	89.29	92.38	92.52
燥	容	器質	量	{	0.00	0.00	0.00	0.00
後	炉	乾 燥 質	量	$m_{s}$	g 98.65	89.29	92.38	92.52

特記事項

- 1) 試料の採取方法, 試料の状態(塊状, 凍結, ときほぐされた)等を記載する。
- 2)トリミング法, 負圧法の種別, 凍結試料の場合は解凍方法等を記載する。
- 3)必要に応じて記載する。
- 4)必要に応じて粘性土の場合は液性限界,塑性限界,砂質土の場合は最小乾燥密度, 最大乾燥密度等を記載する。
- 5) 設置時の変化と飽和過程およびB値測定過程での変化を合わせる。

 $[1kN/m^2 = 0.0102 \text{ kgf/cm}^2]$ 

5.00

軸

ひず

み

10.00

ε_a (%)

15.00

 $[1kN/m^2 = 0.0102kgf/cm^2]$ 

0.00

J G S 0521 土の強度特性 土の三軸圧縮試験 [UU] 平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査

調査件名 業務委託 試料番号 (深さ)

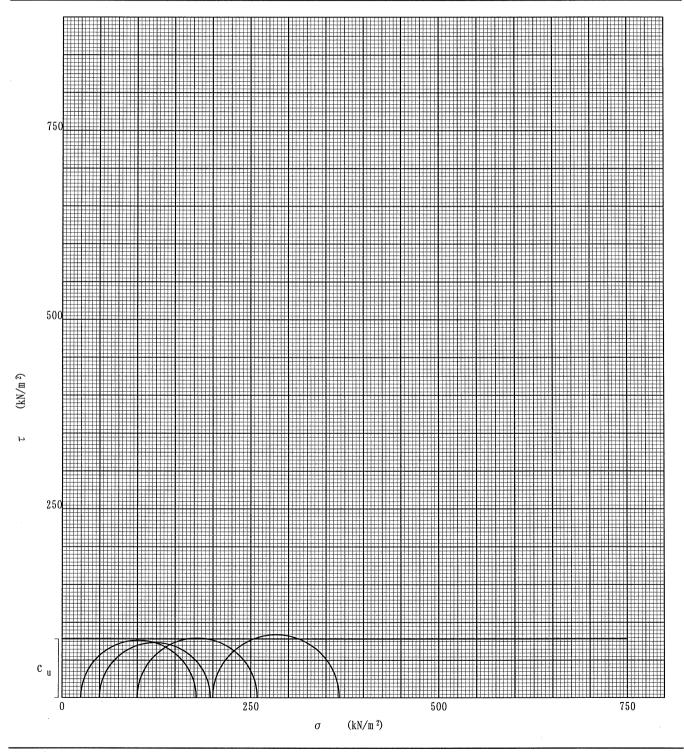
 $5-2 (7.00 \sim 7.80 \text{m})$ 

試験者 古谷 慎一

試験年月日

2009年2月19日

強度定数	全	応	力	有 効	応 力
応力範囲	$c_{\mathrm{u}}$ kN/m ²	$\phi_{{ m u}}$ °	tan φ _u	c' kN∕m²	φ'°
正規圧密領域					
過圧密領域	78.6	0.00	0.000		



特記事項

#### 土の三軸試験の供試体作製・設置 J G S 0 5 2 0

平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査 調査件名 業務委託

試験年月日

2009年2月20日

試料番号(深さ)

 $5-3 (8.00 \sim 8.95 \text{m})$ 

試 験 者 古谷 慎一

<b>共試体</b>	を用いる記					521-2000 土の非圧密		
			1)		乱さない	土 粒 子 の 密		2.697
;	は体 の	作製	2)	۱	リミング法		4)	
Ŀ <u> </u>		5 称					4)	
	供	試	体	No.	1	2	3	4
					4.97	5.01	4.97	4.96
	直	往	<u> </u>	cm	4.98	5.02	4.98	4.98
l					5.00	5.03	4.99	4.99
初	平均	直	径	$D_{i}$ cm	4.98	5.02	4.98	4.98
					9.97	9.98	9.97	9.94
	高	, a	<u> </u>	cm				
期								
	平 均	高	さ	$H_{\mathrm{i}}$ cm	9.97	9.98	9.97	9.94
	体		積	$V_{ m i}$ cm 3	194.20	197.53	194.20	193.61
状	含	水	比	w _i %	37.1	36.4	37.2	36.0
	質		量	$m_{\rm i}$ g	352.99	360.38	351.37	357.93
	湿潤	密	度	ρ _{ιi} ³⁾ g/cm ³	1.818	1.824	1.809	1.849
態	乾 燥	密	度	ρ _{di} ³⁾ g/cm ³	1.326	1.337	1.318	1.360
	間	隙	比	$e_{\mathrm{c}}^{-3)}$	1.034	1.017	1.046	0.983
	飽	和	度	$S_{ri}$ 3) %	96.7	96.6	96.0	98.6
	相 対	密	度	D rc 3) %				
	軸	変位量の	測定を	 方法				
設	設置時	の 軸変	位量	cm				
置	飽和過	程の軸変	位量	cm				
	軸変	位	量	⊿ <i>H</i> _i ⁵⁾ cm				
飽	体	積変化量	量の測定	 定方法				
和	設置時	の体積変	化量	cm ³				
過	飽和過程	の体積変	化量	cm ³				
程	体 積	変化	量	$\Delta V_{\rm i}^{5)}{\rm cm}^3$				
圧	高		さ	$H_0$ cm	9.97	9.98	9.97	9.94
密	直		径	$D_0$ cm	4.98	5.02	4.98	4.98
前(	体		積	$V_0$ cm ³	194.20	197.53	194.20	193.61
試	乾 燥	密	度	$ ho_{d0}^{3)} \mathrm{g/cm^3}$	1.326	1.337	1.318	1.360
験	間	隙	比	$e_0$ 3)	1.034	1.017	1.046	0.983
前	相 対	密	度	D r0 3)				
炉	容	器	No.		860	856	892	819
乾	(炉乾燥供			₫ g	257.51	264.16	256.05	263.27
燥	容 器	質	量	g	0.00	0.00	0.00	0.00
後	炉 乾	燥質			257.51	264.16	256.05	263.27

特記事項

- 1) 試料の採取方法, 試料の状態(塊状, 凍結, ときほぐされた)等を記載する。
- 2)トリミング法, 負圧法の種別, 凍結試料の場合は解凍方法等を記載する。
- 3)必要に応じて記載する。
- 4)必要に応じて粘性土の場合は液性限界、塑性限界、砂質土の場合は最小乾燥密度、 最大乾燥密度等を記載する。
- 5) 設置時の変化と飽和過程およびB値測定過程での変化を合わせる。

 $[1kN/m^2 = 0.0102 \text{ kgf/cm}^2]$ 

5.00

軸

ひず

み

ε_a (%)

10.00

15.00

 $[1kN/m^2 = 0.0102kgf/cm^2]$ 

0.00

土の強度特性 土の三軸圧縮試験 [UU] J G S 0521

平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査 調査件名 業務委託

試験年月日

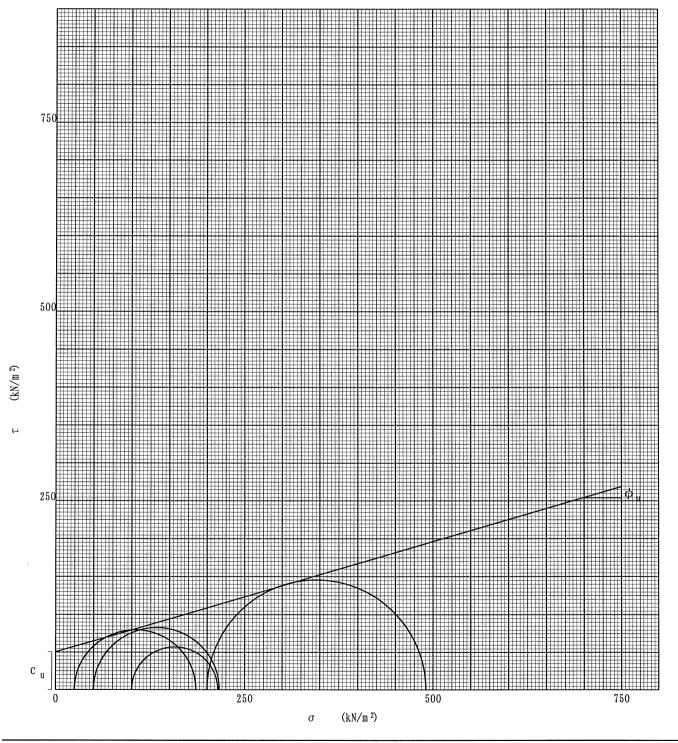
2009年2月20日

試料番号 (深さ)

5-3 (8.00 $\sim$ 8.95m)

試 験 者 古谷 慎一

強度定数	全	応	<u>カ</u>	有 効	応 力
応力範囲	$c_{ m u}$ kN/m 2	$\phi_{\mathrm{u}}$ °	tan $\phi_u$	c' kN/m²	φ'°
正規圧密領域					
過圧密領域	50.6	16.26	0.292		



特記事項

#### 0 5 2 0 JGS

### 土の三軸試験の供試体作製・設置

平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査 調査件名 業務委託

試験年月日

2009年2月20日

試料番号(深さ)

 $7-1 (8.00 \sim 8.95 \text{m})$ 

試 験 者 古谷 慎一

供試体を用いる試験の基準番号と名称 試 料 の 状 態 ¹⁾							JGS 0521-2000 土の非圧密非排水(UU) 三軸圧縮試験       乱さない     土 粒 子 の 密 度 ρ _s ³³g/cm³     2.68°				
		の f					 リミング法	T 47 1 0)	在 皮 p _s · ·g/till	<b>2.</b> 001	
	質	<u>ソ</u> 名	1 数				/ 7 / 14		4)		
•	<del></del> _ 供	市		体	No.		1	2	3		
	T		•				5.01	4.97	4.99		
	Ū	1	2	¥.		cm	5.02	5.00	4.99		
							5.03	5.00	5.00		
初	平	均	直	径	$D_{ m i}$	cm	5.02	4.99	4.99		
							10.00	9.98	9.99		
	ī	<b>5</b>	č	ž		cm					
期											
	平	均	高	さ	$H_{\mathrm{i}}$	cm	10.00	9.98	9.99		
	体			積	$V_{\rm i}$	c m³	197.92	195.17	195.37		
状	含	力	ζ	比	$w_{i}$	%	31.6	31.2	32.5		
	質			量	$m_{\rm i}$	g	366.44	367.32	362.54		
	湿	潤	密	度	$ ho_{{}_{\mathfrak{t}\mathfrak{i}}}{}^{3)}$		1.851	1.882	1.856		
態	乾	燥	密	度	$ ho_{ m di}$ $^{3)}$	g/cm³	1.407	1.435	1.401		
	間	隟	₹	比	$e_{ m c}$ $^{3)}$		0.910	0.873	0.918		
	飽	禾	1	度	$S_{\rm ri}$ 3)	%	93.3	96.0	95.0		
	相	対	密	度	$D_{\rm rc}^{3)}$	%					
設	軸変位量の測定方法										
置		置時 0				cm					
旦	飽	口過程	の軸変			cm					
· 飽	軸	変	位		$\Delta H_{\rm i}^{5}$	) cm					
和	体積変化量の測定方法				<b>尼方法</b>				and the second s		
過		置時の				cm ³					
程		過程の		<del></del> -		Cm ³					
,	体	積	変化		$\Delta V_{\rm i}^{5}$						
圧	高			さ	$H_0$	cm	10.00	9.98	9.99		
密前	直			径	$D_0$	cm	5.02	4.99	4.99		
前()	体			<b>積</b>	$V_0$	cm ³	197.92	195.17	195.37		
試 験	乾	燥 ::::	· 密	度	ρ _{d0} ³⁾		1.407	1.435	1.401		
<del>阦</del> 前)	間	)		比	$e_0^{(3)}$		0.910	0.873	0.918		
	相		密		D r0 3)		610		0.00		
炉	容	器		No.			816	307	969		
乾幅		<b>左燥供試</b>			t	g	278.48	280.01	273.69		
燥 後	容	器	質	量		g	0.00	0.00	0.00		
~-	炉	乾炸	单 質	量	m	s g	278.48	280.01	273.69		

特記事項

- 1) 試料の採取方法, 試料の状態(塊状, 凍結, ときほぐされた)等を記載する。
- 2)トリミング法, 負圧法の種別, 凍結試料の場合は解凍方法等を記載する。
- 3)必要に応じて記載する。
- 4)必要に応じて粘性土の場合は液性限界,塑性限界,砂質土の場合は最小乾燥密度, 最大乾燥密度等を記載する。
- 5) 設置時の変化と飽和過程およびB値測定過程での変化を合わせる。

5.00

軸ひ

10.00

ε_a (%)

ずみ

15.00

 $[1kN/m^2 = 0.0102kgf/cm^2]$ 

0.00

土の強度特性 土の三軸圧縮試験 [UU] J G S 0521

平成20年度新川崎・創造のもり第3期事業用地地質調査

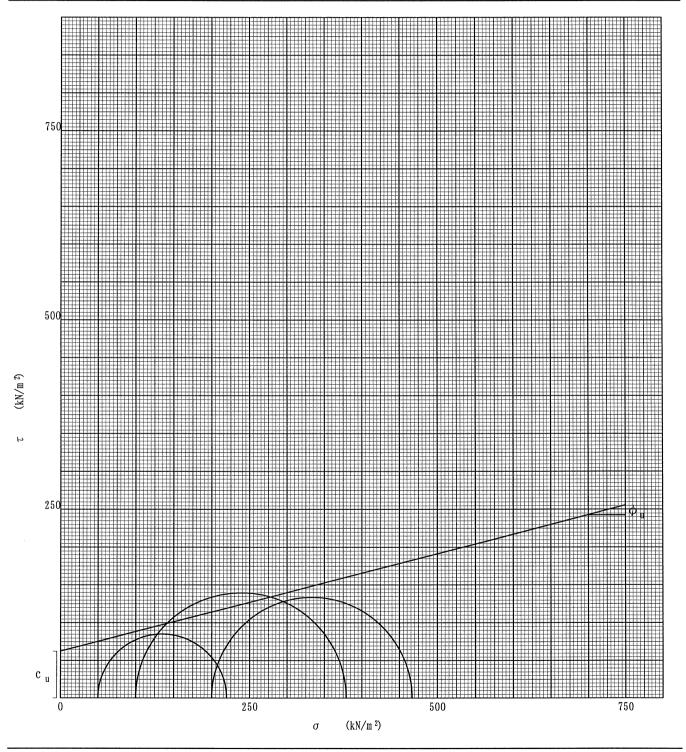
試験年月日 2009年2月20日

試料番号(深さ)

7-1 (8.00~8.95m)

古谷 慎一

強度定数	全	応	カ	有 効	応 力
応力範囲	$c_{\mathrm{u}}$ kN/m ²	$\phi_{\mathrm{u}}$ °	tan $\phi_{\mathrm{u}}$	c'kN∕m²	φ' °
正規圧密領域					
過圧密領域	62.7	14.43	0. 257		



特記事項

## LLT測定データシート

調査件名	平月	戊20年	F度新	<b>前川崎</b>		
測定番号	2-1	深	度	GL -5.50 m		
測定日	1月30日	時	間	13:30		
使用ゴム筒	生ゴムハイカー	Ν	値	18/30		
地質細砂						

測定者	堀田義幸	自然水位	GL -3.35 m
記録者	松倉	孔内水位	GL -3.35 m
機器番号	LLT	タンク高さ	GL +1.00 m

初期スタンドパイプの水位	Ηο	1.50	CM
挿入後スタンドパイプの水位	Ho'	1.80	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) Psは(PG-P)を求め、その最大値とする。 Ps =  $-49.0 \, (kN/m^2)$ 3) Peは次式から求める。 Pe = P + Ps - PG

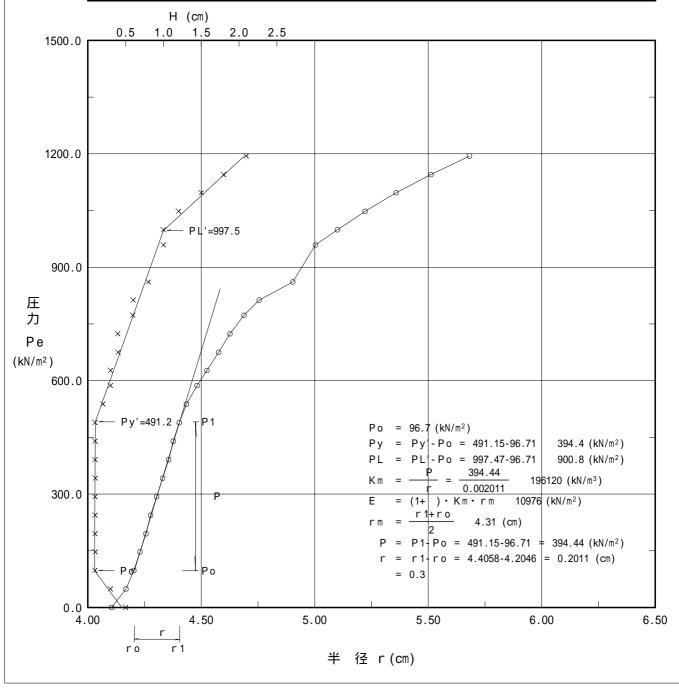
セル水圧	ガス圧	スタ	ンドパイ	プ読みH'	(cm)	1	H(cm)	H(cm)	РG	PG-P	Рe	r
$P(kN/m^2)$	$P(kN/m^2)$	15"	30"	60"	120"		H ₁ 20-H ₃₀	H ' ₁₂₀ - H o	(kN/m²)	(kN/m²)	(kN/m ² )	(cm)
49.0	49.0	2.20	2.50	2.90	3.00		0.50	1.50	0.0	-49.0	0.0	4.107
98.1	98.1	3.50	3.60	3.80	3.90		0.30	2.40	0.0	-98.1	49.0	4.169
147.1	147.1	4.20	4.30	4.30	4.40		0.10	2.90	0.0	-147.1	98.1	4.203
196.1	196.1	4.60	4.70	4.70	4.80		0.10	3.30	0.1	-196.1	147.0	4.231
245.2	245.2	5.00	5.10	5.10	5.20		0.10	3.70	0.1	-245.0	196.0	4.258
294.2	294.2	5.30	5.40	5.40	5.50		0.10	4.00	0.2	-294.0	245.0	4.278
343.2	343.2	5.70	5.80	5.80	5.90		0.10	4.40	0.2	-343.0	294.0	4.305
392.3	392.3	6.10	6.20	6.20	6.30		0.10	4.80	0.3	-392.0	342.9	4.332
441.3	441.3	6.50	6.60	6.60	6.70		0.10	5.20	0.4	-440.9	391.9	4.358
490.3	490.3	6.90	6.90	7.00	7.00		0.10	5.50	0.4	-489.9	440.9	4.378
539.4	539.4	7.20	7.30	7.30	7.40		0.10	5.90	0.4	-538.9	489.9	4.404
588.4	588.4	7.60	7.70	7.80	7.90		0.20	6.40	0.5	-587.9	538.9	4.437
637.4	637.4	8.20	8.30	8.40	8.60		0.30	7.10	0.6	-636.9	587.8	4.482
676.7	686.5	8.90	9.00	9.20	9.30		0.30	7.80	0.6	-676.0	627.0	4.527
725.7	735.5	9.60	9.70	9.90	10.10		0.40	8.60	0.7	-725.0	676.0	4.577
774.7	784.5	10.40	10.50	10.70	10.90		0.40	9.40	0.7	-774.0	724.9	4.627
823.8	833.6	11.20	11.30	11.60	11.90		0.60	10.40	0.8	-822.9	773.9	4.689
863.0	882.6	12.20	12.40	12.70	13.00		0.60	11.50	0.9	-862.1	813.1	4.756
912.0	980.7	14.50	14.70	15.10	15.50		0.80	14.00	1.0	-911.0	862.0	4.905
1010.1	1029.7	15.90	16.20	16.70	17.20		1.00	15.70	1.1		959.9	5.004
1049.3	1078.7	17.70	17.90	18.40	18.90		1.00	17.40	1.2		999.1	5.101
1098.3	1127.8	19.50	19.90	20.50	21.10		1.20	19.60	1.3		1048.1	5.223
1147.4	1176.8	21.70	22.10	22.80	23.60		1.50	22.10	1.3		1097.0	5.359
1196.4	1225.8	24.20	24.70	25.50	26.50		1.80	25.00	1.4		1146.0	5.513
1245.4	1274.9	27.20	27.70	28.60	29.80		2.10	28.30	1.5		1194.9	5.682

## 孔内水平載荷試験結果図

調査件名	平成20年度新川崎								
測定番号	2-1	深	度	GL -5.50 m					
測定月日	平成21年 1月30日	時	間	13:30					
使用ゴム筒	生ゴムハイカー	N	値	18/30					
地質名									

試験装置	LLT
試験時の	
状況	

静止土圧 P o (kN/m²)	降伏圧 Py(kN/m²)	破壊圧 P L (kN/m²)	地盤係数 Km(kN/m³)	変形係数 E (kN/m²)	K値を求めた 中間半径 rm (cm)
96.7	394.4	900.8	196,000	11,000	4.31



## LLT測定データシート

調査件名	平月	成20 ^左	F度新	f川崎			
測定番号	2-2	深	度	GL -7.20 m			
測定日	1月30日	時	間	15:05			
使用ゴム筒	生ゴムハイカー	N	値	3/30			
地 質	砂混じりシルト						

測定者	堀田義幸	自然水位	GL	-3.35 m
記 録 者	松倉	孔内水位	GL	-3.35 m
機器番号	LLT	タンク高さ	GL	+1.00 m

初期スタンドパイプの水位	Ηо	2.20	cm
挿入後スタンドパイプの水位	Ho'	2.40	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) Psは(PG-P)を求め、その最大値とする。Ps = -9.8 (kN/m²)
 3) Peは次式から求める。 Pe = P + Ps - PG

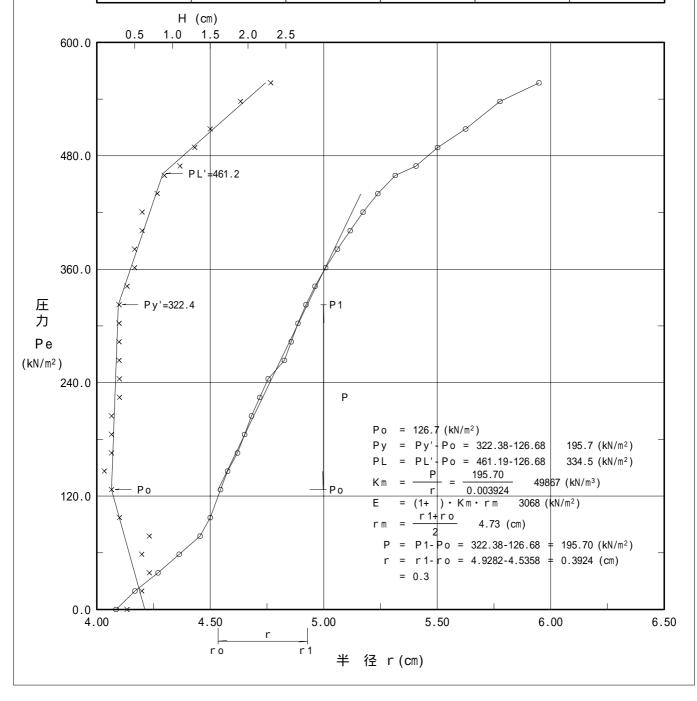
セル水圧	ガス圧	スタ	ンドパイフ	 プ読みH '	(cm)	H(cm)	H(cm)	PG	PG-P	Pe	r
P (kN/m ² )	l 1	15"	30"	60"	120"	H 120 - H 30	H ' ₁₂₀ - H o	(kN/m ² )	(kN/m ² )	(kN/m ² )	(cm)
9.8	19.6	2.70	3.00	3.20	3.40	0.40	1.20	0.0	-9.8	0.0	4.085
29.4	39.2	3.70	4.00	4.30	4.60	0.60	2.40	0.0	-29.4	19.6	4.169
49.0	58.8	5.10	5.40	5.80	6.10	0.70	3.90	0.2	-48.9	39.1	4.271
68.7	78.4	6.50	6.90	7.20	7.50	0.60	5.30	0.4	-68.3	58.5	4.365
88.3	98.1	7.90	8.20	8.60	8.90	0.70	6.70	0.5	-87.7	77.9	4.456
107.9	117.7	9.20	9.30	9.50	9.60	0.30	7.40	0.6	-107.3	97.5	4.501
137.3	137.3	9.90	10.10	10.20	10.30	0.20	8.10	0.6	-136.6	126.8	4.546
156.9	156.9	10.60	10.70	10.80	10.80	0.10	8.60	0.7	-156.2	146.4	4.577
176.5	176.5	11.20	11.30	11.40	11.50	0.20	9.30	0.7	-175.8	166.0	4.621
196.1	196.1	11.70	11.80	1.90	12.00	0.20	9.80	0.8	-195.4	185.5	4.652
215.7	215.7	12.20	12.30	12.40	12.50	0.20	10.30	0.8	-214.9	205.1	4.683
235.4	235.4	12.70	12.80	12.90	13.10	0.30	10.90	0.9	-234.5	224.7	4.720
255.0	255.0	13.30	13.40	13.50	13.70	0.30	11.50	0.9	-254.1	244.3	4.756
274.6	274.6	14.50	14.60	14.70	14.90	0.30	12.70	1.0	-273.6	263.8	4.828
294.2	294.2	15.00	15.10	15.20	15.40	0.30	13.20	1.0	-293.2	283.4	4.858
313.8	313.8	15.50	15.60	15.70	15.90	0.30	13.70	1.0	-312.8	303.0	4.887
333.4	333.4	16.10	16.20	16.30	16.50	0.30	14.30	1.0	-332.4	322.6	4.923
353.0	353.0	16.70	16.80	17.00	17.20	0.40	15.00	1.1	-352.0	342.2	4.963
372.7	372.7	17.40	17.50	17.70	18.00	0.50	15.80	1.1	-371.5	361.7	5.009
392.3	392.3	18.30	18.40	18.60	18.90	0.50	16.70	1.1	-391.1	381.3	5.061
411.9	411.9	19.20	19.30	19.60	19.90	0.60	17.70	1.2	-410.7	400.9	5.117
431.5	431.5	20.20	20.30	20.60	20.90	0.60	18.70	1.2	-430.3	420.5	5.173
451.1	451.1	21.20	21.30	21.70	22.10	0.80	19.90	1.3	-449.8	440.0	5.240
470.7	470.7	22.40	22.60	23.00	23.50	0.90	21.30	1.3	-469.4	459.6	5.316
480.5	490.3	23.80	24.10	24.60	25.20	1.10	23.00	1.4	-479.2	469.4	5.407
500.1	509.9	25.50	25.70	26.30	27.00	1.30	24.80	1.4	-498.7	488.9	5.502
519.8	529.6	27.50	27.90	28.50	29.40	1.50	27.20	1.5	-518.3	508.5	5.626
549.2	549.2	30.00	30.50	31.30	32.40	1.90	30.20	1.6	-547.6	537.8	5.778
568.8	568.8	33.10	33.60	34.60	35.90	2.30	33.70	1.6	-567.2	557.4	5.950

## 孔内水平載荷試験結果図

調査件名	平成	平成20年度新川崎								
測定番号	2-2	2-2 深度 GL -7.20 m								
測定月日	平成21年 1月30日	時	間	15:05						
使用ゴム筒	生ゴムハイカー N 値 3/30									
地質名	砂混じりシルト									

試験装置	LLT
試験時の	
状況	

静止土圧 P o (kN/m²)	降伏圧 Py(kN/m²)	破壊圧 P L (kN/m²)	地盤係数 Km(kN/m³)	変形係数 E (kN/m²)	K値を求めた 中間半径 rm (cm)
126.7	195.7	334.5	49,900	3,070	4.73



## LLT測定データシート

調査件名	平成20年度新川崎								
測定番号	6-1	深	度	GL -9.50 m					
測定日	2月 4日	時	間	10:15					
使用ゴム筒	生ゴムハイカー	Ν	値	5/34					
地 質	3	シルト質細砂							

測定者	堀田義幸	自然水位	GL	-3.40 m
記録者		孔内水位	GL	-3.40 m
機器番号	LLT	タンク高さ	GL	+1.00 m

初期スタンドパイプの水位	Но	1.00	CM
挿入後スタンドパイプの水位	Ho'	0.80	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) Psは(PG-P)を求め、その最大値とする。 Ps = -29.4 (kN/m²) 3) Peは次式から求める。 Pe = P + Ps - PG

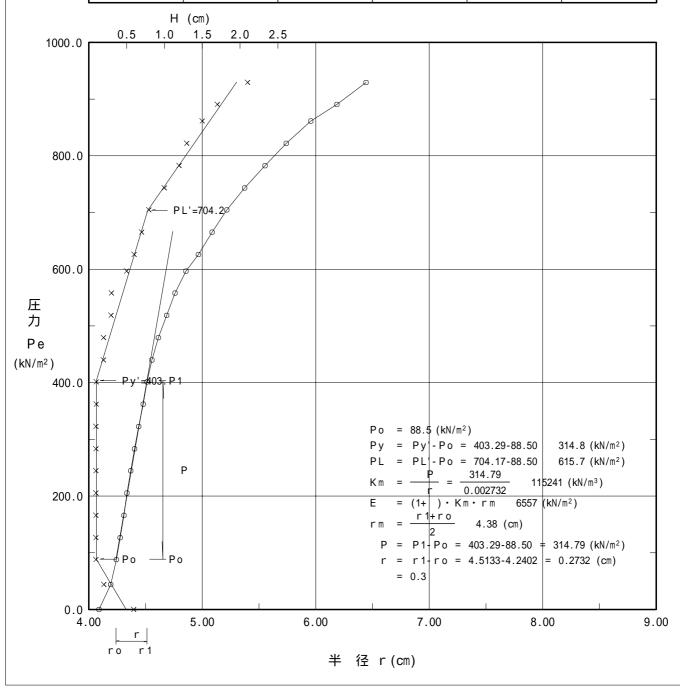
セル水圧	ガス圧	スタ	ンドパイ	プ読みH′	(cm)		H(cm)	H(cm)	PG	PG-P	Рe	r
P (kN/m²)	$P(kN/m^2)$	15"	30"	60"	120"		H 120 - H 30	H ' ₁₂₀ - H o	(kN/m²)	(kN/m²)	(kN/m ² )	(cm)
29.4	39.2	1.60	1.70	2.00	2.30		0.60	1.30	0.0	-29.4	0.0	4.092
73.5	78.5	3.50	3.60	3.70	3.80		0.20	2.80	0.0	-73.5	44.1	4.197
117.7	117.7	4.30	4.40	4.40	4.50		0.10	3.50	0.1	-117.6	88.2	4.244
156.9	156.9	4.90	4.90	5.00	5.00		0.10	4.00	0.2	-156.7	127.3	4.278
196.1	196.1	5.40	5.40	5.50	5.50		0.10	4.50	0.3	-195.9	166.5	4.312
235.4	235.4	5.80	5.80	5.90	5.90		0.10	4.90	0.3	-235.0	205.6	4.338
274.6	274.6	6.20	6.30	6.30	6.40		0.10	5.40	0.4	-274.2	244.8	4.371
313.8	313.8	6.70	6.80	6.80	6.90		0.10	5.90	0.4	-313.4	284.0	4.404
353.0	353.0	7.30	7.40	7.50	7.50		0.10	6.50	0.5	-352.5	323.1	4.443
392.3	392.3	7.90	8.00	8.00	8.10		0.10	7.10	0.6	-391.7	362.3	4.482
431.5	431.5	8.40	8.50	8.60	8.60		0.10	7.60	0.6	-430.9	401.5	4.514
470.7	470.7	9.00	9.10	9.20	9.30		0.20	8.30	0.7	-470.1	440.6	4.558
509.9	509.9	9.90	10.00	10.10	10.20		0.20	9.20	0.7	-509.2	479.8	4.615
549.2	549.2	11.00	11.10	11.20	11.40		0.30	10.40	0.8	-548.4	518.9	4.689
588.4	588.4	12.20	12.30	12.40	12.60		0.30	11.60	0.9	-587.5	558.1	4.762
627.6	627.6	13.50	13.70	13.90	14.20		0.50	13.20	1.0	-626.6	597.2	4.858
657.0	666.9	15.30	15.50	15.70	16.10		0.60	15.10	1.1	-656.0	626.5	4.969
696.3	706.1	17.30	17.50	17.80	18.20		0.70	17.20	1.2	-695.1	665.7	5.089
735.5	745.3	19.50	19.70	20.00	20.50		0.80	19.50	1.3	-734.2	704.8	5.218
774.7	784.5	22.20	22.40	22.80	23.40		1.00	22.40	1.3	-773.4	744.0	5.375
814.0	823.8	25.30	25.60	26.00	26.80		1.20	25.80	1.4	-812.5	783.1	5.554
853.2	863.0	28.90	29.20	29.80	30.50		1.30	29.50	1.5	-851.6	822.2	5.743
892.4	902.2	33.10	33.40	34.10	34.90		1.50	33.90	1.6	-890.8	861.4	5.959
921.8	941.4	37.60	38.00	38.70	39.70		1.70	38.70	1.7	-920.1	890.7	6.187
961.1	980.7	42.90	43.30	44.20	45.40		2.10	44.40	1.8	-959.2	929.8	6.446
						Į						

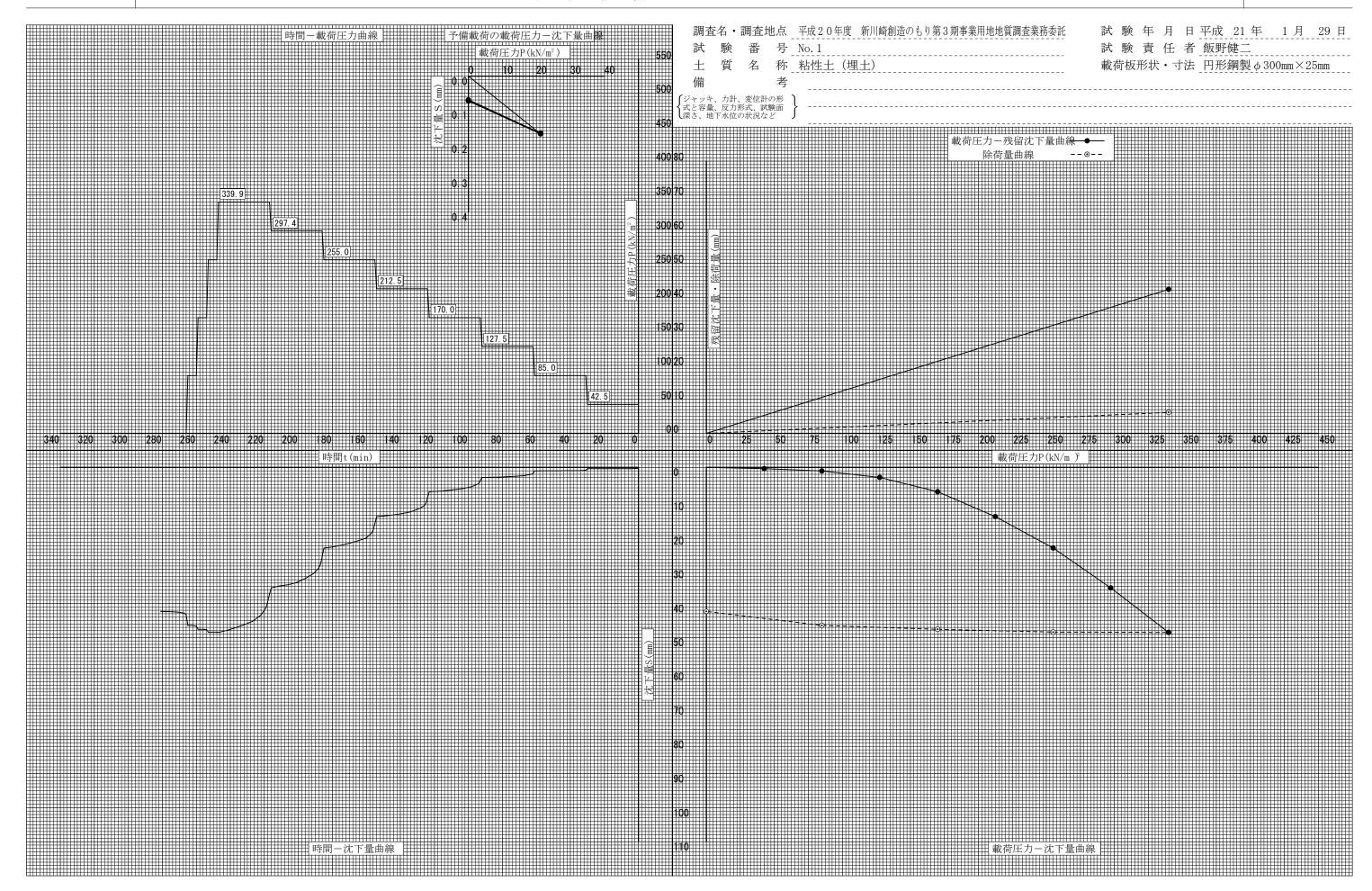
## 孔内水平載荷試験結果図

調査件名	平成	平成20年度新川崎									
測定番号	6-1	6-1 深度 GL -9.50 m									
測定月日	平成21年 2月 4日	時	間	10:15							
使用ゴム筒	生ゴムハイカー	N	値	5/34							
地質名	シルト質細砂										

試験装置	LLT
試験時の	
状況	

静止土圧 P o (kN/m²)	降伏圧 Py(kN/m²)	破壊圧 P L (kN/m²)	地盤係数 Km(kN/m³)	変形係数 E (kN/m²)	K値を求めた 中間半径 rm (cm)
88.5	314.8	615.7	115,000	6,560	4.38





JGS 1521 地盤の平板載荷試験 (logP-logS曲線)

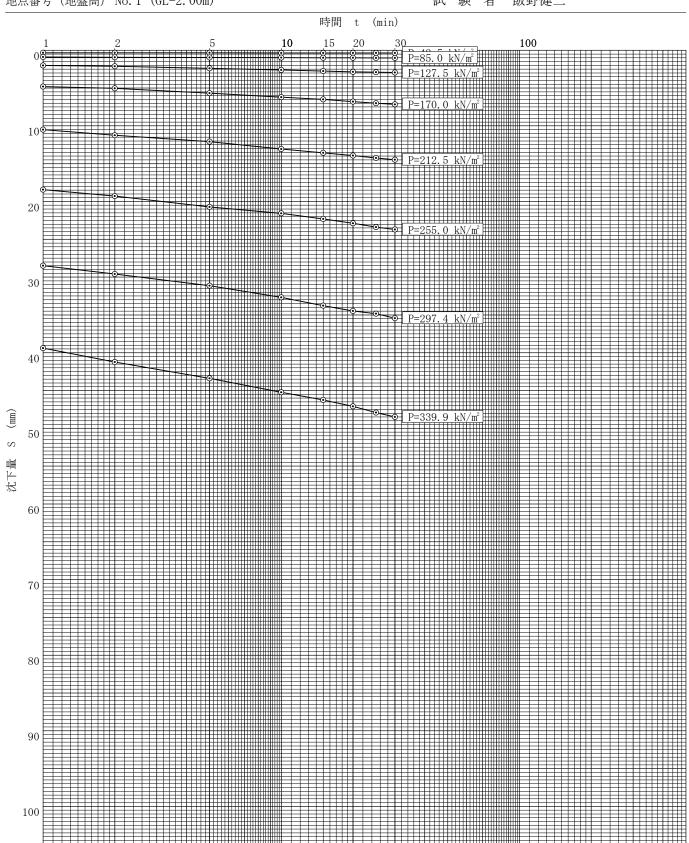
平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 1月 29日 地点番号(地盤高) No.1 (GL-2.00m) 飯野健二 載荷圧力  $(kN/m^2)$ 1000 5000 500 0.05 0.5 (mm)50 200 1000 2000 5000

JGS 1521 地盤の平板載荷試験 (S-logt曲線)

調査件名 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成21年1月29日

地点番号(地盤高) No.1 (GL-2.00m)

試 験 者 飯野健二



JGS 1521 地盤の平板載荷試験 (△S/△logt-P曲線)

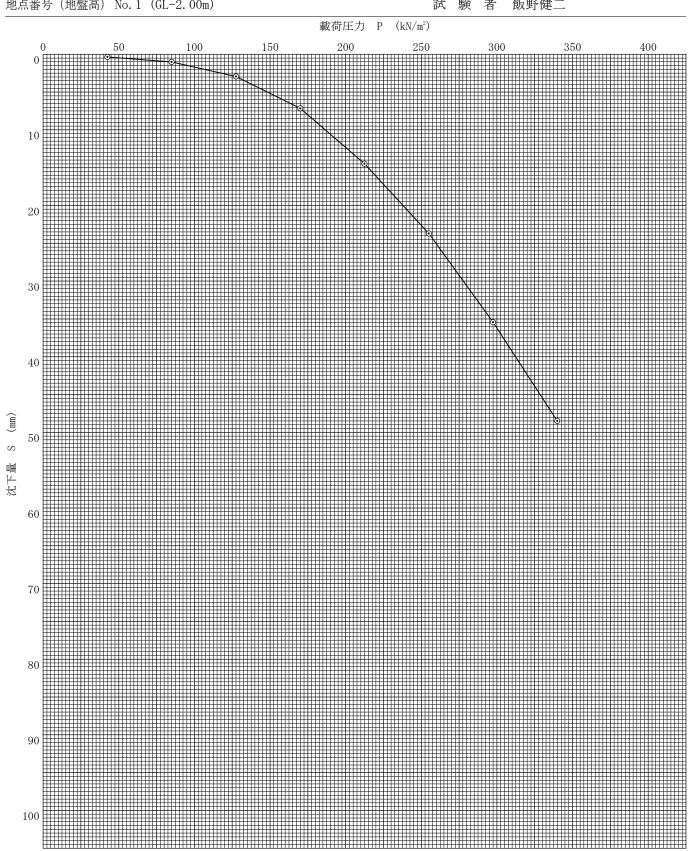
平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 1月 29日 地点番号(地盤高) No.1 (GL-2.00m)  $(kN/m^2)$ 載荷圧力 P 100 200 250 350 400 150 1.0 4.0 5.0 9.0

地盤の平板載荷試験 (P-S曲線) JGS 1521

平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 1月 29日

地点番号(地盤高) No.1 (GL-2.00m)

飯野健二



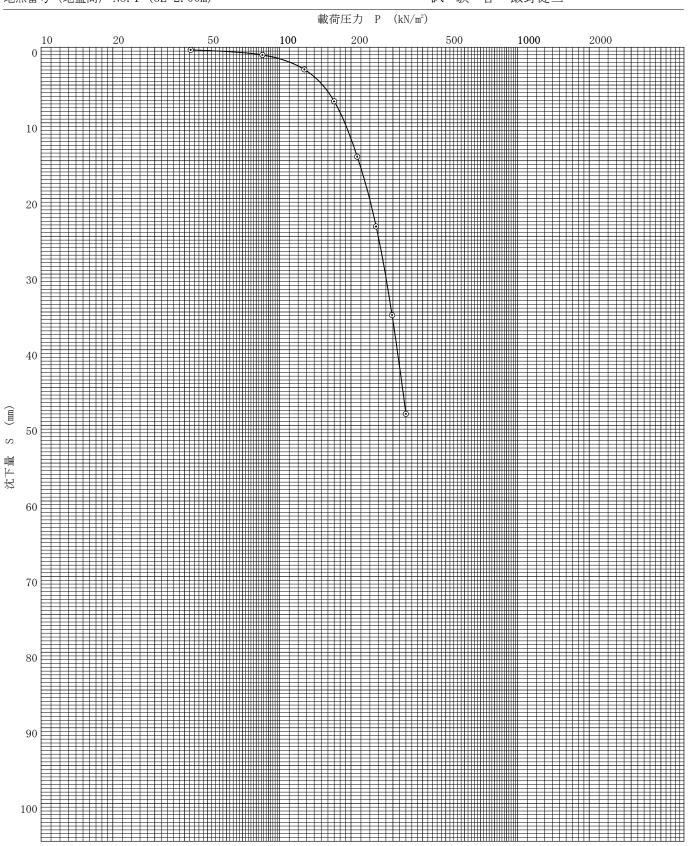
JGS 1521

## 地盤の平板載荷試験 (logP-S曲線)

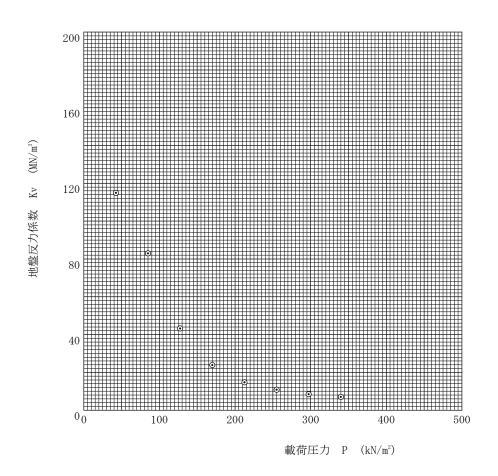
調査件名 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成21年1月29日

地点番号(地盤高) No.1 (GL-2.00m)

試 験 者 飯野健二



載荷圧力 地盤反力係数 kN/m²	42. 5	85. 0	127. 5	170. 0	212. 5	255. 0	297. 4	339. 9
⊙ Kv _E (MN/m³)	114. 9	82. 9	43. 2	23. 8	14. 7	10.8	8. 4	7. 0



# 各荷重段階の最終沈下一覧表

### 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託

サイクル		0	42. 5	85. 0	127. 5	170. 0	212. 5	255. 0	297. 4	339. 9
1	載荷	0.000	0. 370	1. 025	2. 953	7. 153	14. 478	23. 708	35. 438	48. 498
	除荷	42. 325		46. 433		47. 580		48. 395		

(注) 沈下量:mm

調査件名 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 1月 29日

地点番号(地盤高) No.1

#### 試 験 者 飯野健二

載 荷 板 の 形 状 円形鋼製 ø 300mm×25m			載荷板の寸法 cm		30	載石	苛板の面積 A	x m ² 0	$\begin{bmatrix} n^2 \end{bmatrix} = 0.0706$	
ジャ	ッキのマ	種 類 分離	式油圧ジャッ	キ ジャッ:	キの能力 kN	100	反力	力装置の種類	バックス	トー+フレコン
載				14. 16	54 天			曇り		
サイ	実荷重	荷重強さ	時刻	経過時間 t	変	位計の	読み」	mm	変位計読み	累計沈下量
クル	KN	kN/m²	时 列	min	1	2	3	4	の平均値 mm	mm
予	0.0	0.0	10:40	0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.000	0.000
予備載荷	1. 5	21. 2	10:41	1	0.18	0. 20	0. 16	0.14	0. 170	0. 170
	0.0	0.0	10:42	2	0.08	0.08	0. 07	0.06	0.073	0.073
	1. 5	21. 2	10:43	3	0. 17	0. 20	0. 16	0.14	0. 168	0. 168
	0.0	0.0	10:44	4	0.07	0.08	0. 07	0.06	0.070	0.070
	1.5	21. 2	10:45	5	0. 17	0. 20	0. 16	0.14	0. 168	0. 168
	0.0	0.0	10:46	6	0.07	0.08	0.07	0.06	0.070	0.070
1	3.0	42.5	10:47	0	0. 33	0.34	0.30	0.28	0. 313	0. 313
			10:48	1	0.35	0.36	0. 31	0.30	0.330	0. 330
			10:49	2	0.36	0.37	0.33	0.31	0. 343	0.343
			10:52	5	0.37	0.39	0.33	0.31	0.350	0.350
			10:57	10	0.38	0.40	0.33	0.31	0. 355	0. 355
			11: 2	15	0.38	0.40	0.34	0.31	0.358	0. 358
			11: 7	20	0.39	0.41	0.34	0.31	0. 363	0. 363
			11:12	25	0.39	0.42	0.35	0.32	0.370	0.370
			11:17	30	0.39	0.42	0. 35	0.32	0. 370	0. 370
	6.0	85. 0	11:18	0	0.94	0. 93	0. 73	0.77	0. 843	0.843
			11:19	1	1.00	0. 99	0. 78	0.81	0.895	0.895
			11:20	2	1.03	1.02	0.81	0.83	0. 923	0. 923
			11:23	5	1.05	1.04	0.83	0.86	0. 945	0.945
			11:28	10	1.08	1. 07	0.85	0.88	0. 970	0.970
			11:33	15	1. 11	1.09	0.87	0.90	0. 993	0.993
			11:38	20	1. 12	1. 10	0.89	0.91	1. 005	1.005
			11:43	25	1. 13	1.11	0. 90	0.92	1. 015	1. 015
•			11:48	30	1.14	1.12	0. 91	0.93	1. 025	1. 025
	9. 0	127. 5	11:49	0	1.90	1.85	1. 57	1.72	1. 760	1.760
			11:50	1	2. 19	2. 10	1.81	1.92	2.005	2.005
			11:51	2	2. 29	2. 20	1.90	2.06	2. 113	2. 113
			11:54	5	2. 58	2.46	2. 16	2.33	2. 383	2. 383
			11:59	10	2.82	2.67	2. 36	2.57	2.605	2.605
			12: 4	15	2. 97	2.81	2.50	2. 73	2. 753	2. 753
			12: 9	20	3.08	2.91	2. 59	2.83	2.853	2.853
			12:14	25	3. 13	2.96	2.64	2.88	2.903	2.903
			12:19	30	3. 16	2. 99	2. 66	3.00	2. 953	2. 953
	12. 0	170.0	12:20	0	4. 20	3.99	3.62	3.98	3.948	3.948
			12:21	1	5. 09	4.83	4. 47	4.83	4.805	4.805
			12:22	2	5. 33	5. 07	4. 67	5.06	5.033	5.033
			12:25	5	5. 96	5. 69	5. 31	5. 70	5. 665	5. 665

特記事項

変位計番号と方位



調査件名 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 1月 29日

地点番号(地盤高) No.1

#### 試 験 者 飯野健二

載荷	方板 の 形	彡 状 円形針	鋼製φ300mm×25r	載荷板	の寸法 cm	30		載荷板の面積 A	m ²	0	. 0706
ジャ	ッキの種	重 類 分離	式油圧ジャッ	キージャッキ	キの能力 kN	100	E.	対装置の種類		バックス	トー+フレコン
載	荷 方	法	设階式載荷	荷重変換	條数	14. 16	4 3	天 候			曇り
サイ	実荷重	荷重強さ	時 刻	経過時間 t	変	位 計 の	読み	- mm		対読み	累計沈下量
クル	KN	kN/m²	时刻	min	1	2	3	4		平均値 mm	mm
			12:30	10	6. 51	6. 23	5. 86	6. 25	6	5. 213	6. 213
			12:35	15	6.80	6. 52	6. 15	6. 55	6	5. 505	6. 505
			12:40	20	7. 10	6.81	6. 44	6.84	6	5. 798	6. 798
			12:45	25	7. 31	7. 01	6. 64	7. 05	7	. 003	7. 003
			12:50	30	7.46	7. 16	6. 79	7. 20	7	'. 153	7. 153
	15. 0	212.5	12:51	0	9. 25	8. 90	8. 40	9.00	8	8. 888	8. 888
			12:52	1	10. 90	10. 54	10.01	10. 56	1	0.503	10. 503
			12:53	2	11. 65	11. 28	10.74	11. 29	1	1.240	11. 240
			12:56	5	12. 51	12. 13	11. 59	12. 16	1	2.098	12.098
			13: 1	10	13. 48	13. 09	12. 55	13. 11	1	3.058	13. 058
			13: 6	15	13. 98	13. 59	13.06	13. 62	1	3. 563	13. 563
			13:11	20	14. 37	13. 96	13.42	13. 99	1	3. 935	13. 935
			13:16	25	14. 68	14. 28	13.74	14. 31	1	4. 253	14. 253
			13:21	30	14. 91	14. 50	13.96	14. 54	1-	4. 478	14. 478
	18. 0	255.0	13:22	0	17. 00	16. 60	15. 90	16. 63	1	6. 533	16. 533
			13:23	1	18. 91	18. 52	17.81	18. 48	1	8. 430	18. 430
			13:24	2	19. 78	19. 36	18.65	19. 34	1	9. 283	19. 283
			13:27	5	21. 25	20.80	20. 10	20.77	2	0.730	20. 730
			13:32	10	22.08	21.63	20.94	21.61	2	1.565	21. 565
			13:37	15	22.83	22. 37	21.67	22. 34	2	2.303	22. 303
			13:42	20	23. 41	22. 95	22. 26	22. 92	2	2.885	22. 885
			13:47	25	23. 92	23. 45	22.76	23. 43	2	3.390	23. 390
			13:52	30	24. 23	23. 77	23.08	23. 75	2	3.708	23. 708
	21. 0	297. 4	13:53	0	26.70	26. 40	25. 55	26. 20	2	6. 213	26. 213
			13:54	1	29.00	28. 67	27.84	28. 42	2	8.483	28. 483
			13:55	2	30.09	29. 77	28.96	29. 53	2	9.588	29. 588
			13:58	5	31. 67	31. 31	30.50	31.05	3	1.133	31. 133
			14: 3	10	33. 21	32. 85	32.04	32. 59	3	2.673	32. 673
			14: 8	15	34. 34	33. 97	33. 16	33. 70	3	3. 793	33. 793
			14:13	20	35. 04	34. 67	33.86	34. 39	3	4. 490	34. 490
			14:18	25	35. 40	35. 01	34. 21	34. 75	3.	4.843	34. 843
			14:23	30	35. 98	35. 63	34. 81	35. 33	3	5. 438	35. 438
	24. 0	339. 9	14:24	0	37. 63	37. 55	36.67	37. 09	3	7. 235	37. 235
			14:25	1	39.85	39. 74	38.87	39. 14	3	9.400	39. 400
			14:26	2	41.65	41. 59	40.68	41.00	4	1.230	41. 230
			14:29	5	43.85	43. 76	42.81	43.11	4	3. 383	43. 383
			14:34	10	45. 73	45. 60	44.65	44.93	4	5. 228	45. 228
			14:39	15	46. 76	46. 63	45.68	45. 94	4	6. 253	46. 253

特記事項



調査件名 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 1月 29日

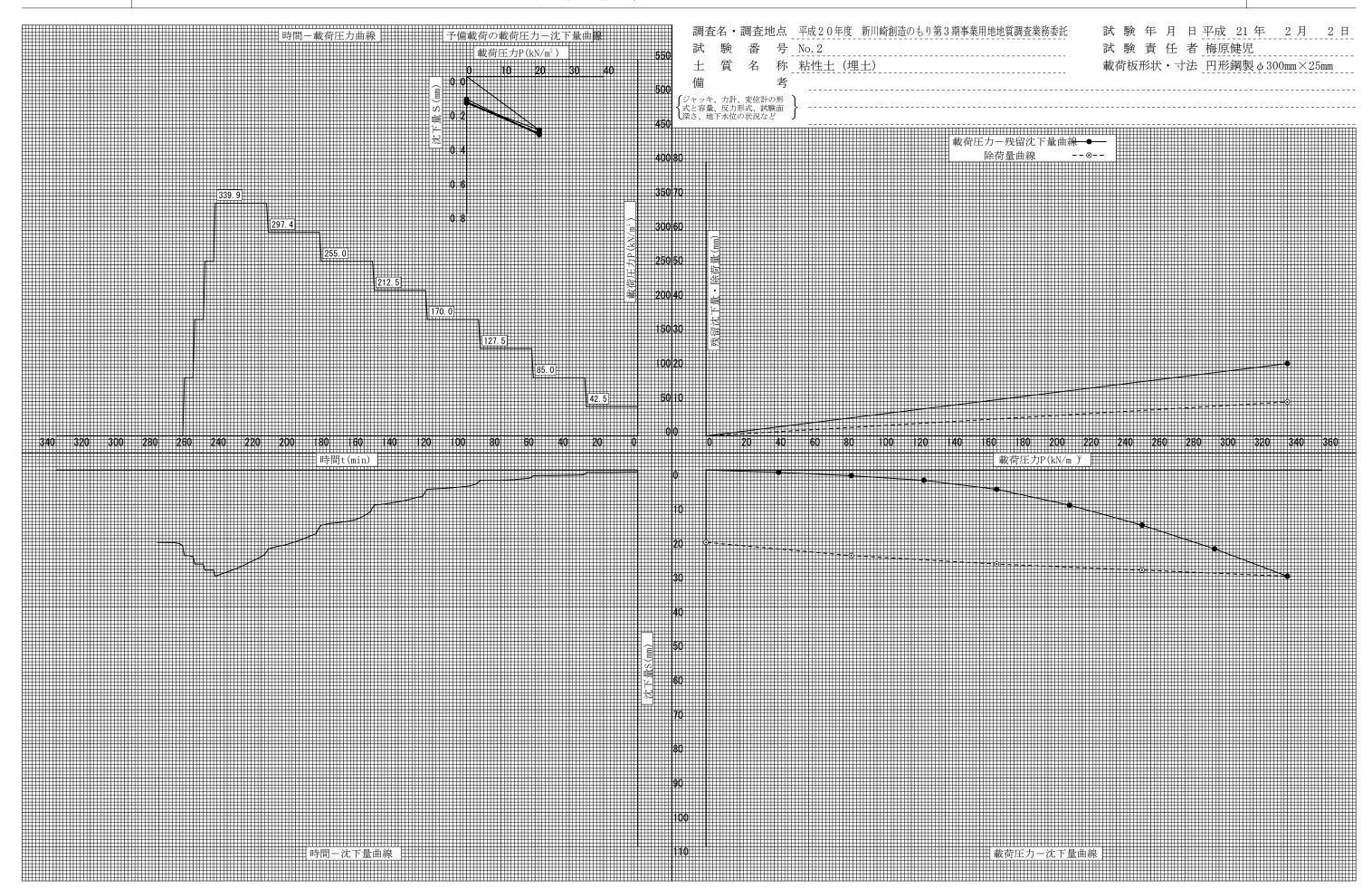
地点番号(地盤高) No.1

試 験 者 飯野健二

	が板の用		鋼製φ300mm×25r	+	の寸法 cm	30		載荷板の面積 A		. 0706
	ッキのオ		式油圧ジャッ			100		反力装置の種類		トー+フレコン
載	荷方		ひ階式載荷 <u></u>	荷重変換		14. 16		天 候		曇り
サイ クル	実荷重 KN	荷重強さ kN/m²	時刻	経過時間 t min	<u>変</u> 1	位 計 の 2	<u>読</u> 3	<del>み mm</del> 4	変位計読み の 平 均 値 mm	累計沈下量 mm
			14:44	20	47.60	47. 46	46. 5	2 46.77	47. 088	47. 088
			14:49	25	48. 44	48.30	47. 3	6 47.59	47. 923	47. 923
			14:54	30	49. 01	48.88	47.9	4 48.16	48. 498	48. 498
	18. 0	255. 0	14:55	0	48. 97	48. 69	47.8	5 48.10	48. 403	48. 403
			14:56	1	48. 97	48.68	47.8	4 48.09	48. 395	48. 395
			14:57	2	48. 97	48.68	47.8	4 48.09	48. 395	48. 395
			15: 0	5	48. 97	48.68	47.8	4 48.09	48. 395	48. 395
	12. 0	170.0	15: 1	0	48. 05	47. 73	47. 2	0 47.76	47. 685	47. 685
			15: 2	1	48. 00	47.65	47. 1	4 47.71	47. 625	47. 625
			15: 3	2	47. 98	47. 63	47. 1	1 47.69	47.603	47. 603
			15: 6	5	47. 96	47. 60	47.0	9 47.67	47. 580	47. 580
	6. 0	85. 0	15: 7	0	46. 91	46. 57	46. 2	3 46.78	46. 623	46. 623
			15: 8	1	46.80	46. 47	46. 1	5 46.72	46. 535	46. 535
			15: 9	2	46. 73	46. 39	46.0	8 46.65	46. 463	46. 463
			15:12	5	46. 70	46. 35	46.0	5 46.63	46. 433	46. 433
	0.0	0.0	15:13	0	44.00	43. 69	42.3	8 43.03	43. 275	43. 275
			15:14	1	43.71	43. 39	41.7	2 42.57	42.848	42. 848
			15:15	2	43.62	43. 30	41.5	5 42.43	42.725	42. 725
			15:18	5	43. 49	43. 16	41.2	9 42.23	42. 543	42. 543
			15:23	10	43. 33	43. 04	41.0	7 42.07	42. 378	42. 378
			15:28	15	43. 28	42. 99	41.0	1 42.02	42. 325	42. 325
									ļ	ļ

特記事項





JGS 1521 地盤の平板載荷試験 (logP-logS曲線)

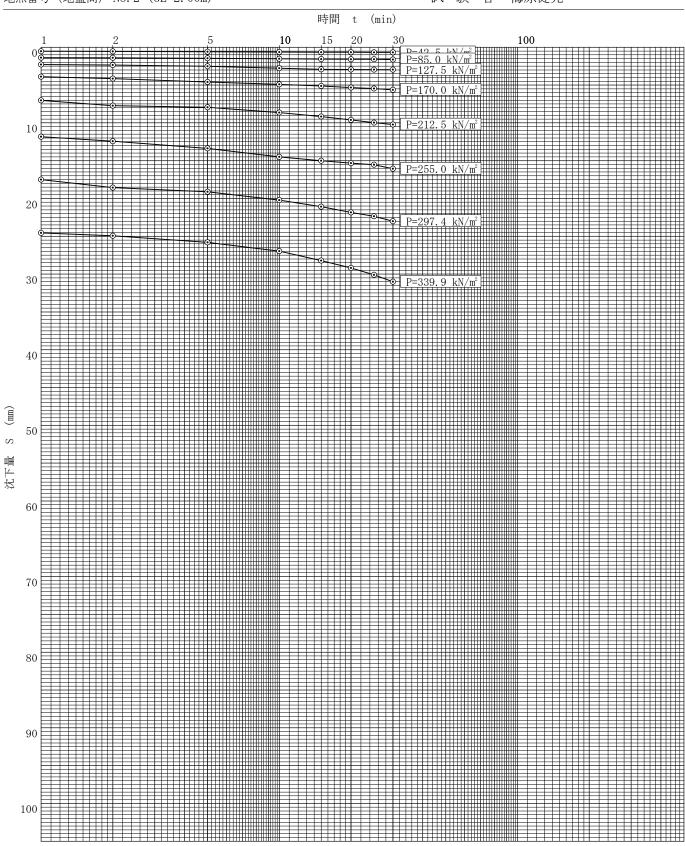
平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 2月 2日 地点番号(地盤高) No. 2 (GL-2.00m) 梅原健児 載荷圧力  $(kN/m^2)$ 5000 500 0.05 0.5 (mm)50 200 1000 2000 5000

JGS 1521 地盤の平板載荷試験 (S-logt曲線)

調査件名 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 2月 2日

地点番号(地盤高) No. 2 (GL-2.00m)

試 験 者 梅原健児

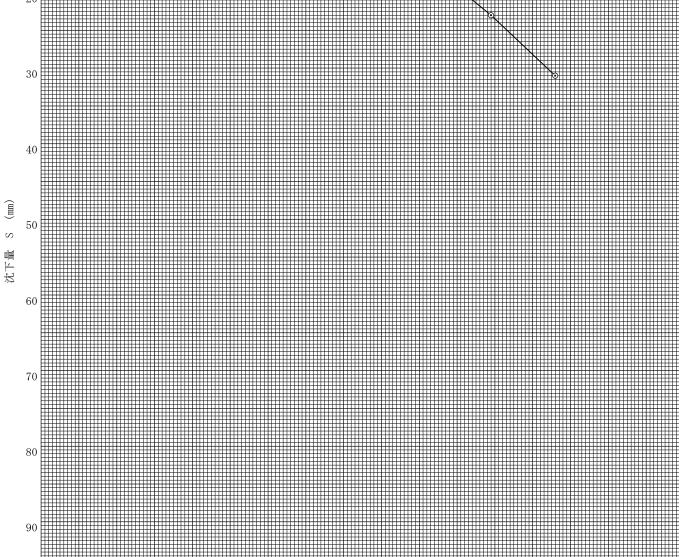


JGS 1521 地盤の平板載荷試験 (△S/△logt-P曲線)

平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 2月 2日 地点番号(地盤高) No. 2 (GL-2.00m) 梅原健児  $(kN/m^2)$ 載荷圧力 P 200 250 350 400 150 0.0 1.0 4.0 5. 0 9.0

地盤の平板載荷試験 (P-S曲線) JGS 1521

平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 2月 2日 地点番号(地盤高) No. 2 (GL-2.00m) 梅原健児 載荷圧力 P  $(kN/m^2)$ 200 250 400 150 350 10



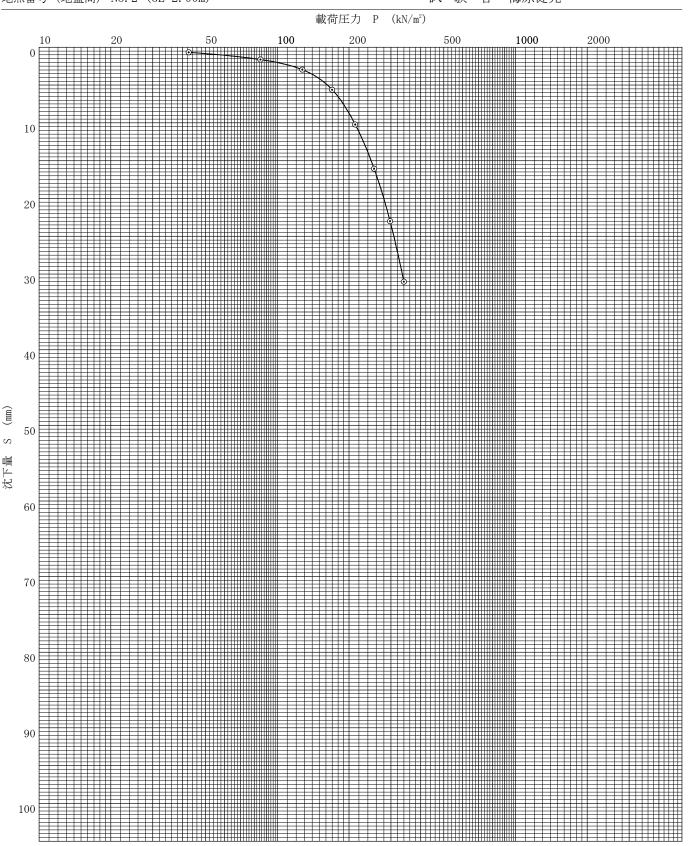
JGS 1521

### 地盤の平板載荷試験 (logP-S曲線)

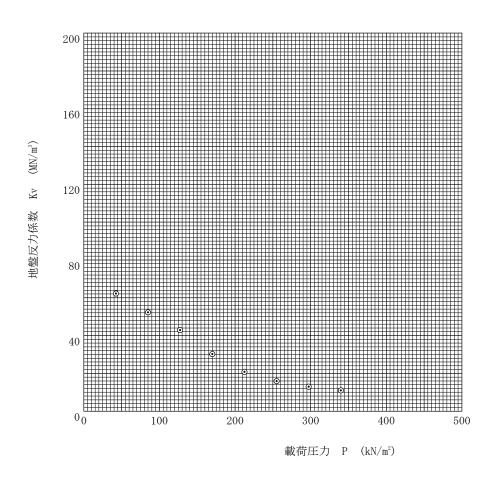
調査件名 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 2月 2日

地点番号(地盤高) No. 2 (GL-2.00m)

試 験 者 梅原健児



載荷圧力								
地盤反力係数 kN/m²	42.5	85.0	127.5	170.0	212.5	255.0	297.4	339. 9
● Kve (MN/m³)	62. 2	52. 3	42.9	30. 2	20.8	15. 9	12. 9	11.0



## 各荷重段階の最終沈下一覧表

#### 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託

サイクリ	\沈_	載荷圧	/m²	0	42. 5	85. 0	127. 5	170. 0	212. 5	255. 0	297. 4	339. 9
		載	荷	0.000	0. 683	1. 625	2. 975	5. 623	10. 220	16. 070	23. 000	31. 020
	1	除	荷	21. 110		24. 980		27. 448		29. 228		

(注) 沈下量:mm

調査件名 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 2月 2日

地点番号(地盤高) No. 2

試 験 者 梅原健児

		15 米 田形		載荷板	の寸法 cm	30	i	載荷板の面積 A	m ² 0	. 0706
	ツキの ³		現象 9 50000000 ^ 2500 式油圧ジャッ		*2013 141 6 kN キの能力 kN	100		<u>                                    </u>		トー+フレコン
- <u>-</u> 載	荷 方		と個点シェクト と階式載荷	荷重変換		14. 16		天 候		<u> </u>
サイ	実荷重	荷重強さ		経過時間 t	変	<u>14.10</u> 位 計 の		k mm	変位計読み	累計沈下量
クル	KN	kN/m²	時 刻	min	1	2	3	4	の平均値	mm
予	0. 0	0.0	10:10	0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.000	0.000
予備載荷	1. 5	21. 2	10:11	1	0. 32	0. 31	0. 31	0. 31	0. 313	0.313
荷	0. 0	0.0	10:12	2	0. 14	0. 15	0. 17	0. 16	0. 155	0. 155
	1. 5	21. 2	10:13	3	0. 33	0. 33	0. 33	0. 34	0. 333	0. 333
	0.0	0.0	10:14	4	0. 14	0. 14	0. 16	0. 15	0. 148	0.148
	1.5	21. 2	10:15	5	0. 34	0. 34	0. 34	0.34	0.340	0.340
	0.0	0.0	10:16	6	0. 13	0. 13	0. 14	0. 13	0. 133	0. 133
1	3. 0	42. 5	10:17	0	0.48	0.50	0. 43	0.41	0. 455	0.455
			10:18	1	0. 56	0. 58	0. 51	0.50	0. 538	0. 538
			10:19	2	0. 58	0.60	0. 54	0.52	0. 560	0.560
			10:22	5	0.61	0.65	0. 59	0.55	0.600	0.600
			10:27	10	0.64	0.67	0.63	0.61	0. 638	0.638
			10:32	15	0.66	0.70	0.65	0.63	0.660	0.660
			10:37	20	0.67	0.71	0.66	0.63	0.668	0.668
			10:42	25	0.67	0.71	0.67	0.64	0. 673	0.673
			10:47	30	0.68	0.72	0.68	0.65	0. 683	0.683
	6.0	85.0	10:48	0	1.24	1.38	1. 26	1. 16	1. 260	1. 260
			10:49	1	1.38	1.49	1. 36	1. 26	1. 373	1. 373
			10:50	2	1.41	1. 53	1.40	1. 29	1. 408	1.408
			10:53	5	1. 47	1. 57	1.47	1.36	1. 468	1.468
			10:58	10	1. 53	1.63	1.52	1.43	1. 528	1. 528
			11: 3	15	1. 56	1. 65	1.58	1.49	1. 570	1.570
			11: 8	20	1. 57	1.68	1. 59	1.49	1. 583	1. 583
			11:13	25	1.58	1.69	1.60	1.50	1. 593	1. 593
			11:18	30	1.61	1. 71	1.64	1.54	1. 625	1.625
	9. 0	127. 5	11:19	0	2. 07	2. 24	2.07	1.94	2. 080	2.080
			11:20	1	2. 32	2.47	2. 27	2.13	2. 298	2. 298
			11:21	2	2. 38	2. 53	2. 32	2. 19	2. 355	2.355
			11:24	5	2. 55	2.71	2.47	2.32	2. 513	2.513
			11:29	10	2.84	2.99	2.71	2. 56	2. 775	2. 775
			11:34	15	2. 98	3. 12	2.85	2.71	2. 915	2.915
			11:39	20	3.00	3. 14	2.87	2. 73	2. 935	2.935
			11:44	25	3.02	3. 16	2.89	2.75	2. 955	2.955
	10.0	170.0	11:49	30	3. 04	3. 18	2. 91	2.77	2. 975	2. 975
	12. 0	170.0	11:50	0	3. 49	3.71	3. 46	3. 24	3. 475	3. 475
			11:51	1	3. 95	4. 14	3.81	3.65	3. 888	3.888
			11:52	2	4. 24	4. 41	4.08	3.91	4. 160	4. 160
	TT百		11:55	5	4. 69	4. 86	4. 52	4. 35	4.605	4.605 番号と方位

特記事項



調査件名 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成21年2月2日

地点番号(地盤高) No. 2

試 験 者 梅原健児

載荷	方板 の 刑	が 状 円形	鋼製φ300mm×25r	載荷板	の寸法 cm	30	<b>1</b>	战荷板の面積 A	m ²	0.	. 0706
ジャ	ッキの種	重 類 分離	式油圧ジャッ	キージャッキ	キの能力 kN	100	Б	え力装置の種類		バックオ	ニー+フレコン
載	荷 方	法	设階式載荷	荷重変換	條数	14. 16	4 3	医 候			曇り
サイ	実荷重	荷重強さ	   時 刻	経過時間 t	変	位 計 の	読み	mm		計読み	累計沈下量
クル	KN	kN/m²	时刻	min	1	2	3	4	の 平 mr	均值 n	mm
			12: 0	10	5. 02	5. 19	4. 82	4. 64	4.	918	4.918
			12: 5	15	5. 24	5. 41	5. 03	4. 85	5.	133	5. 133
			12:10	20	5. 44	5. 61	5. 23	5. 05	5.	333	5. 333
			12:15	25	5. 57	5. 75	5. 36	5. 18	5.	465	5. 465
			12:20	30	5. 73	5. 91	5. 52	5. 33	5.	623	5. 623
	15. 0	212.5	12:21	0	6. 29	6. 45	6. 10	5. 97	6.	203	6. 203
			12:22	1	7. 15	7. 30	6. 90	6. 77	7.	030	7. 030
			12:23	2	7.85	7. 99	7. 59	7. 46	7.	723	7. 723
			12:26	5	8. 07	8. 22	7. 81	7. 67	7.	943	7. 943
			12:31	10	8. 76	8. 91	8. 50	8. 36	8.	633	8. 633
			12:36	15	9.30	9.46	9. 05	8.89	9.	175	9. 175
			12:41	20	9. 74	9.89	9. 47	9. 31	9.	603	9.603
			12:46	25	10. 10	10. 25	9.84	9. 67	9.	965	9. 965
			12:51	30	10. 36	10. 51	10.09	9. 92	10.	220	10. 220
	18. 0	255.0	12:52	0	11. 13	11. 28	10.79	10. 72	10.	980	10. 980
			12:53	1	11. 98	12. 13	11.65	11. 55	11.	828	11. 828
			12:54	2	12. 59	12. 72	12. 25	12. 14	12.	425	12. 425
			12:57	5	13. 55	13. 67	13. 20	13. 07	13.	373	13. 373
			13: 2	10	14. 67	14. 79	14. 32	14. 19	14.	493	14. 493
			13: 7	15	15. 17	15. 30	14.84	14. 70	15.	003	15. 003
			13:12	20	15. 41	16. 03	14. 99	14. 91	15.	335	15. 335
			13:17	25	15.60	16. 22	15. 20	15. 17	15.	548	15. 548
			13:22	30	16. 25	16. 36	15. 91	15. 76	16.	070	16. 070
	21.0	297. 4	13:23	0	16. 87	16. 96	16.50	16. 38	16.	678	16. 678
			13:24	1	17. 68	17. 79	17. 33	17. 24	17.	510	17. 510
			13:25	2	18. 76	18. 83	18.38	18. 28	18.	563	18. 563
			13:28	5	19. 31	19. 39	18.94	18. 84	19.	120	19. 120
			13:33	10	20. 41	20. 48	20.03	19. 92	20.	210	20. 210
			13:38	15	21. 29	21. 35	20.91	20.80	21.	088	21. 088
			13:43	20	22. 03	22. 09	21.66	21. 56	21.	835	21. 835
			13:48	25	22. 54	22. 59	22. 17	22. 07	22.	343	22. 343
			13:53	30	23. 20	23. 25	22.83	22. 72	23.	000	23. 000
	24. 0	339. 9	13:54	0	24. 07	23. 57	23.70	24. 15	23.	873	23. 873
			13:55	1	24. 80	24. 14	24. 33	24. 95	24.	555	24. 555
			13:56	2	25. 19	24. 55	24. 74	25. 30	24.	945	24. 945
			13:59	5	26. 14	25. 17	25. 50	26. 40	25.	803	25. 803
			14: 4	10	27. 37	26. 12	26.60	27. 76	26.	963	26. 963
			14: 9	15	28.65	27. 33	27. 84	29. 06	28.	220	28. 220

特記事項



調査件名 平成20年度 新川崎創造のもり第3期事業用地地質調査業務委託 試験年月日 平成 21年 2月 2日

地点番号(地盤高) No. 2

#### 試 験 者 梅原健児

	「板の刑		鋼製φ300mm×25m	載荷板	の寸法cm	30		載荷板の面積		. 0706
ジャ	ッキの利	種類 分離	式油圧ジャッキ	ジャッ	キの能力 kN	100		反力装置の種類	バックス	ホー+フレコン
載	荷 方	法	2階式載荷	荷重変換	 與係数	14. 16	64	天 候		 曇り
サイクル	実荷重	荷重強さ	時刻	経過時間 t min		位 計 の	読	У mm	変位計読みの 平均値	累計沈下量
7 /	KN	kN/m²			1 20 64	2	3	4	mm	mm
			14:14	20	29. 64	28. 19	28. 79		29. 190	29. 190
			14:19	25	30.60	29. 01	29.65		30. 100	30. 100
			14:24	30	31. 48	29. 79	30. 62		31. 020	31. 020
	18. 0	255. 0	14:25	0	29. 75	28. 07	28. 33		29. 235	29. 235
			14:26	1	29. 75	28. 06	28. 33		29. 230	29. 230
			14:27	2	29. 75	28. 06	28. 33		29. 230	29. 230
			14:30	5	29. 75	28. 06	28. 33		29. 228	29. 228
	12.0	170.0	14:31	0	28. 27	26. 68	26. 74		27. 473	27. 473
			14:32	1	28. 26	26. 67	26. 73		27. 463	27. 463
			14:33	2	28. 26	26.66	26. 73	28. 18	27. 458	27. 458
			14:36	5	28. 25	26.65	26. 72	2 28. 17	27. 448	27. 448
	6. 0	85. 0	14:37	0	26. 17	24. 48	24. 40	25. 94	25. 248	25. 248
			14:38	1	26. 16	24. 47	24. 40	25. 93	25. 240	25. 240
			14:39	2	25. 16	24. 47	24. 39	25. 93	24. 988	24. 988
			14:42	5	25. 15	24. 46	24. 38	3 25.93	24. 980	24. 980
	0.0	0.0	14:43	0	23. 28	21. 34	21. 52	23. 21	22. 338	22. 338
			14:44	1	22. 63	20.60	20.82	22.70	21. 688	21. 688
			14:45	2	22. 45	20. 34	20. 56	22.50	21. 463	21. 463
			14:48	5	22. 21	20. 09	20. 29	22. 27	21. 215	21. 215
			14:53	10	22. 16	20.03	20. 20	22. 21	21. 150	21. 150
			14:58	15	22. 11	20.00	20. 16	22. 17	21. 110	21. 110
										<u> </u>
									-	
									-	<u> </u>
$\overline{}$		1								

特記事項







調査孔閉塞



場 録 真

記 現 NO.1 景 全 標 準 試 貫 験 残 尺 検 尺

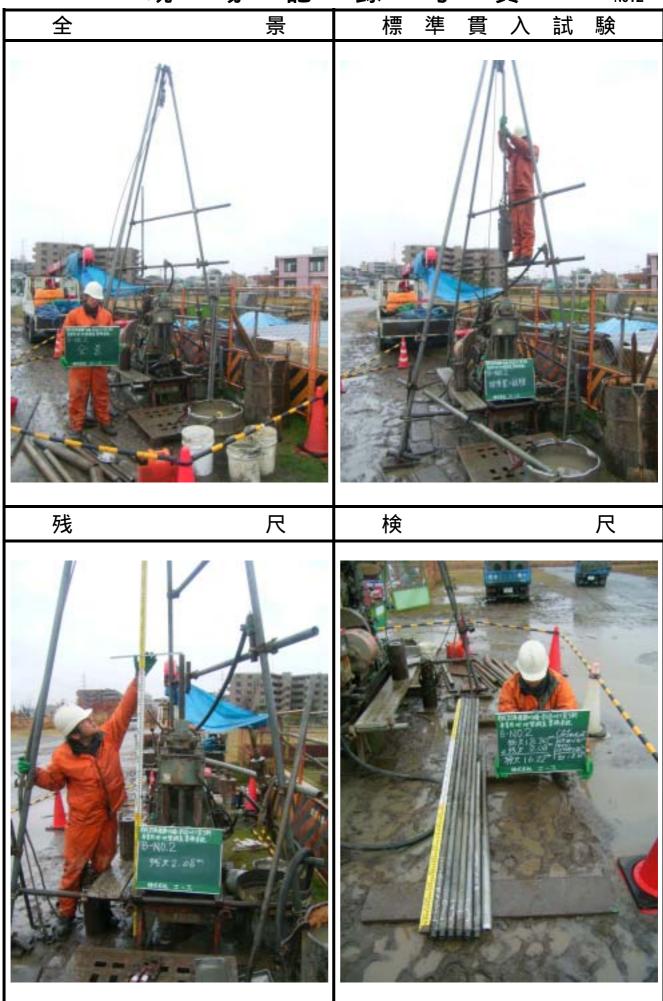




調査孔閉塞



現 場 記 録 写 真 NO.2



# 孔内水平載荷試験 5.50m



孔内水平載荷試験 7.20m







調査孔閉塞



現 場 記 録 写 真 NO.3

全景標準貫入試験





残 尺 検 尺









調査孔閉塞



現 場 記 録 写 真 NO.4

景 標 全 準 貫 試 験 残 尺 検 尺





調査孔閉塞



記 現 場 録 真 NO.5 景 全 標 準 貫 試 験 尺 残 尺 検

## 乱れの少ない試料採取 2.00m~2.80m



 $7.00m \sim 7.80m$ 

8.00m~8.95m









記 現 場 録 真 NO.6

景 全 標 準 貫 試 験





尺 検 尺 残

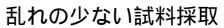








調査孔閉塞乱れ







現 場 記 録 写 真 NO.7

景 全 標 準 貫 試 験 残 尺 検 尺



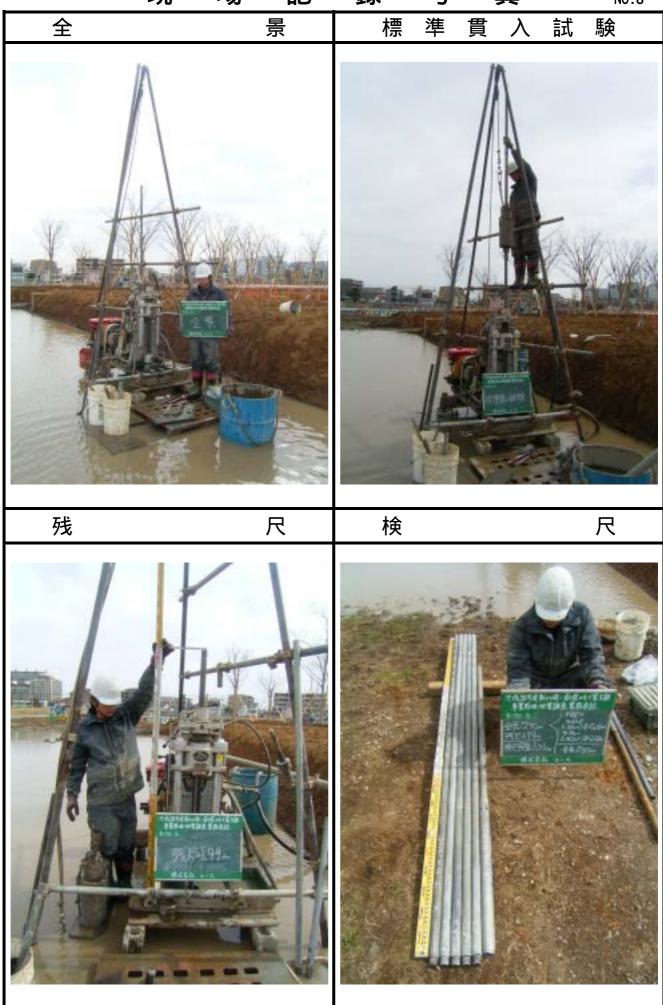




調査孔閉塞



現 場 記 録 写 真 NO.8



# 現場記録写真

# ベンチマーク遠景



ベンチマーク近景

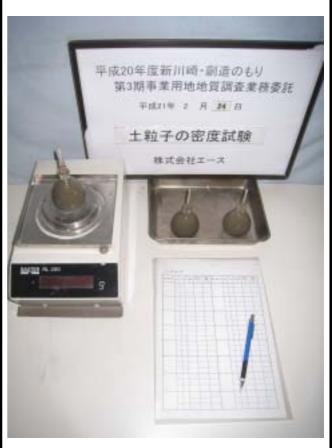


## 室内土質試験記録写真

湿潤密度試験

土粒子の密度試験





含 水 比 試 験

三軸圧縮試験 UU





# 室内土質試験記録写真

粒度試験(ふるい分析)

粒度試験(沈降分析)





液性限界試験

塑性限界試験



