

圧密試験

($e-\log p$ 曲線)
($f-\log p$ 曲線)

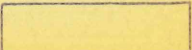
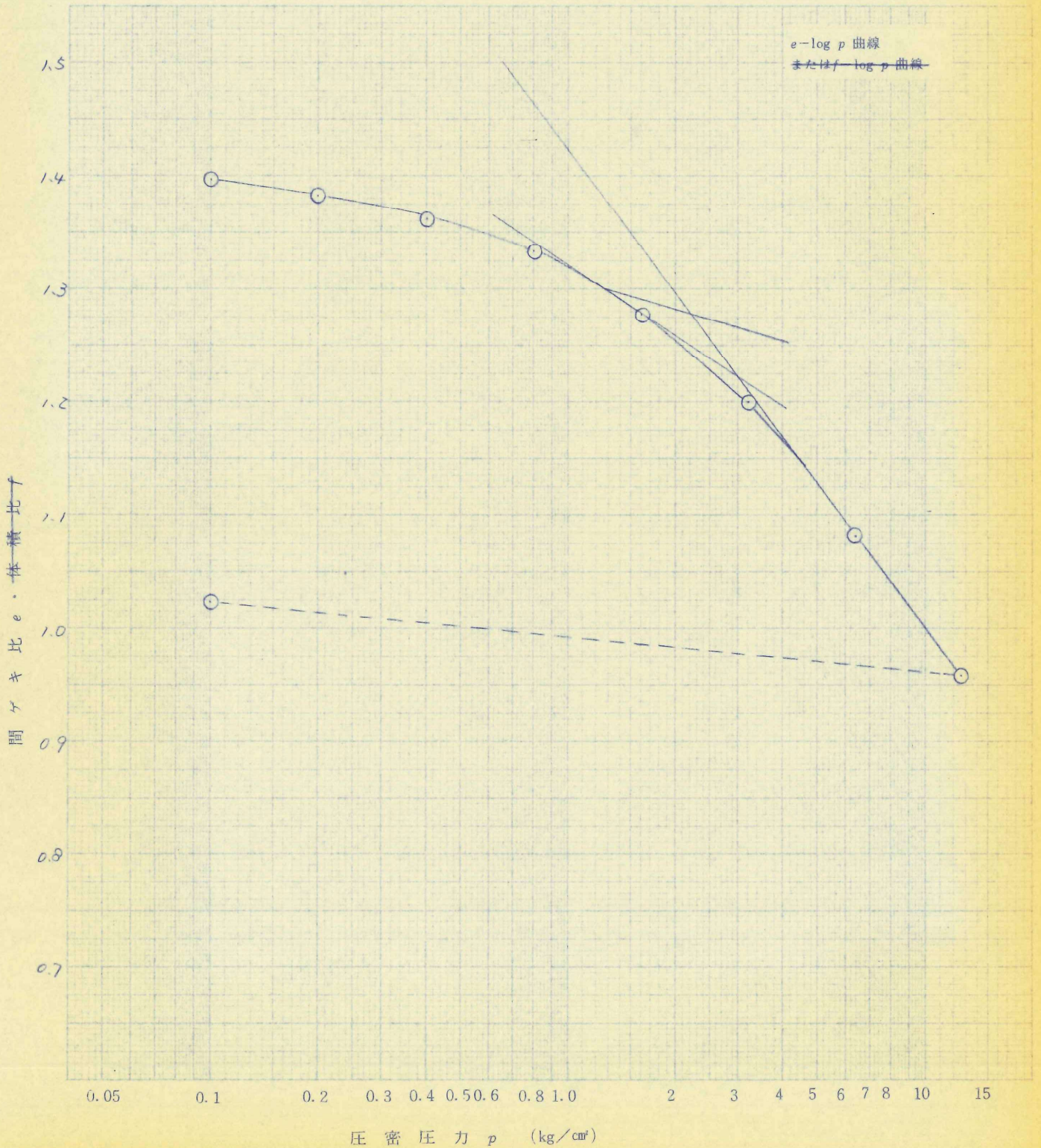
報告用紙

調査名・調査地点 伊勢崎市公設地方卸売市場新築に伴う地質調査

試験年月日 55年9月 日

試験者

試料番号	採取深さ	液性限界 w_L %	初期体積比 f_0	初期間ゲキ比 e_0	圧縮指数 C_c	圧密降伏応力 p_y kg/cm^2	記号
No. 10	1.90~2.70		—	1.413	0.42	2.21	
No.							
No.							
No.							



圧密試験 (計算書)

報告用紙

調査名・調査地点 伊勢崎市公設地方卸売市場新築に伴う地質調査

試験年月日 55年9月 日

試料番号・深さ: No. 10 (1.90 m ~ 2.70 m)

試験者

試料の状態		室温 (°C ~ °C)		試験機番号	No.				
土の性質	土質名称	供試体	断面積 A cm ²	28.26	初期含水比 w ₀ %	55.10			
	土粒子の比重 G _s		2.566	初期高さ h ₀ cm	2.000	初期体積比 f ₀	2.413		
	液性限界 w _L %			乾燥重量 W _d g	60.11	初期間ゲキ比 e ₀	1.413		
	塑性限界 w _p %			実質部の高さ h _s cm	0.829	初期飽和度 S _{ro} %	100.1		
荷重段階	圧力	圧密度	試料高さ	平均試料高さ	圧縮ヒズミ	体積圧縮係数	体積比	間ゲキ比	計算式
	p / kg/cm ²	Δd (10 ⁻³ cm)	h cm	\bar{h} cm	Δε %	m _v cm ³ /kg	f	e	
0	0.10	14.2	2.0000	1.9929	0.713	7.13 × 10 ⁻²	2.413	1.413	$h_s = \frac{W_d}{G_s \cdot \gamma_w \cdot A}$
1	0.10	11.5	1.9858	1.9801	0.581	5.81 × 10 ⁻²	2.396	1.396	$\Delta \epsilon = \frac{\Delta d}{h}$
2	0.20	17.0	1.9743	1.9658	0.665	6.65 × 10 ⁻²	2.382	1.382	$m_v = \frac{\Delta \epsilon (\%) \cdot 1}{\Delta p \cdot 100}$
3	0.40	23.3	1.9573	1.9457	1.198	1.198 × 10 ⁻¹	2.361	1.361	$f = \frac{h}{h_s}$
4	0.80	46.0	1.9340	1.9110	2.407	2.407 × 10 ⁻¹	2.333	1.333	$e = f - 1$
5	1.60	64.2	1.8880	1.8558	3.459	3.459 × 10 ⁻¹	2.278	1.278	$S_{ro} = \frac{G_s \cdot w_0}{e_0}$
6	3.20	98.8	1.8238	1.7744	5.568	5.568 × 10 ⁻¹	2.200	1.200	$\bar{p} = \sqrt{p_n \cdot p_{n+1}}$
7	6.40	102.0	1.7250	1.6740	6.093	6.093 × 10 ⁻¹	2.081	1.081	√t 法:
8	12.8	52.7	1.6230	1.6740	6.093	6.093 × 10 ⁻¹	1.958	0.958	$C'_v = \frac{0.848 (\frac{h}{2})^2}{t_{90}}$
9	0.10		1.6757				2.022	1.022	$C'_v = \frac{0.197 (\frac{h}{2})^2}{t_{50}}$
									$C_v = \frac{\Delta d'}{\Delta d} \cdot C'_v$
									$k = \frac{C_v \cdot m_v \cdot \gamma_w}{1.000}$
荷重段階	圧力	一次圧密度	t ₉₀	C _v	一次圧密比	圧密係数	透水係数	備考	
	p / kg/cm ²	Δd' (10 ⁻³ cm)	min	cm ² /min	$\frac{\Delta d'}{\Delta d}$	C _v cm ² /min	k cm/min		
0	0.050	0.8420	2.5	0.337	4.7	0.331	7.94 × 10 ⁻¹⁰		
1	0.10	0.8312	8.0	0.104	4.1	0.357	2.15 × 10 ⁻¹⁰		
2	0.20	0.8192	7.5	0.109	8.4	0.494	2.33 × 10 ⁻¹⁰		
3	0.40	0.8025	10.0	0.080	13.7	0.588	1.41 × 10 ⁻¹⁰		
4	0.80	0.7742	12.0	0.065	26.7	0.580	1.13 × 10 ⁻¹⁰		
5	1.60	0.7302	21.0	0.035	43.3	0.674	5.07 × 10 ⁻¹¹		
6	3.20	0.6675	17.3	0.039	60.5	0.612	4.11 × 10 ⁻¹¹		
7	6.40	0.5941	14.5	0.041	57.8	0.567	2.21 × 10 ⁻¹¹	圧縮指数	
8	12.8							C _c	0.42
9								圧密降伏力	2.21
								p _y kg/cm ²	

土の圧密試験 ($\bar{p}-c_v, m_v, k$ 曲線)

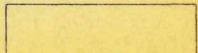
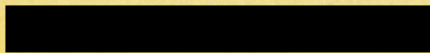
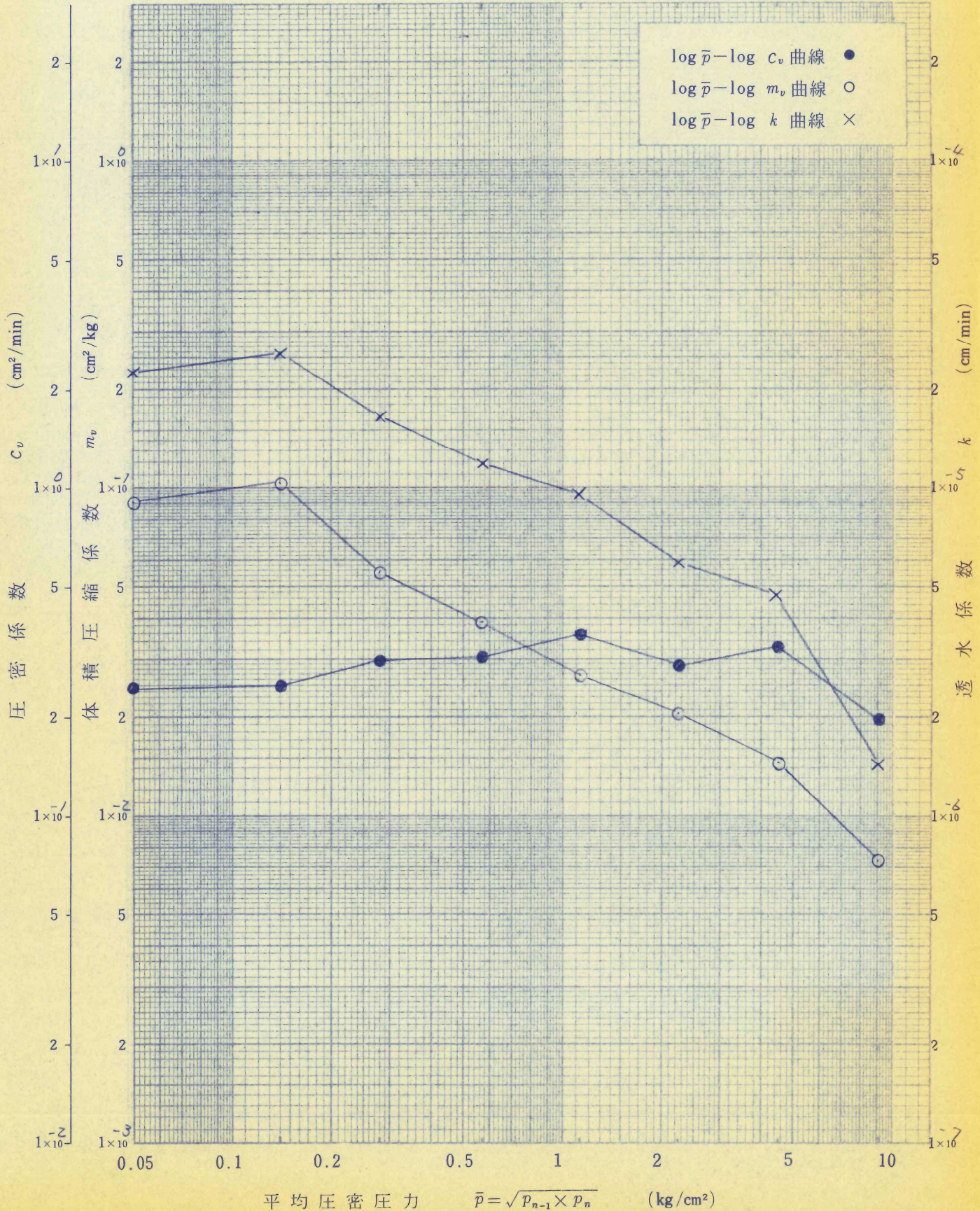
報告用紙

調査名・調査地点 伊勢崎市公設地方卸売市場新築に伴う地質調査

試験年月日 55年 9月 日

試料番号・深さ: No. 7 (6.75 m ~ 7.55 m)

試験者 [Redacted]



圧密試験 (e-log p 曲線)

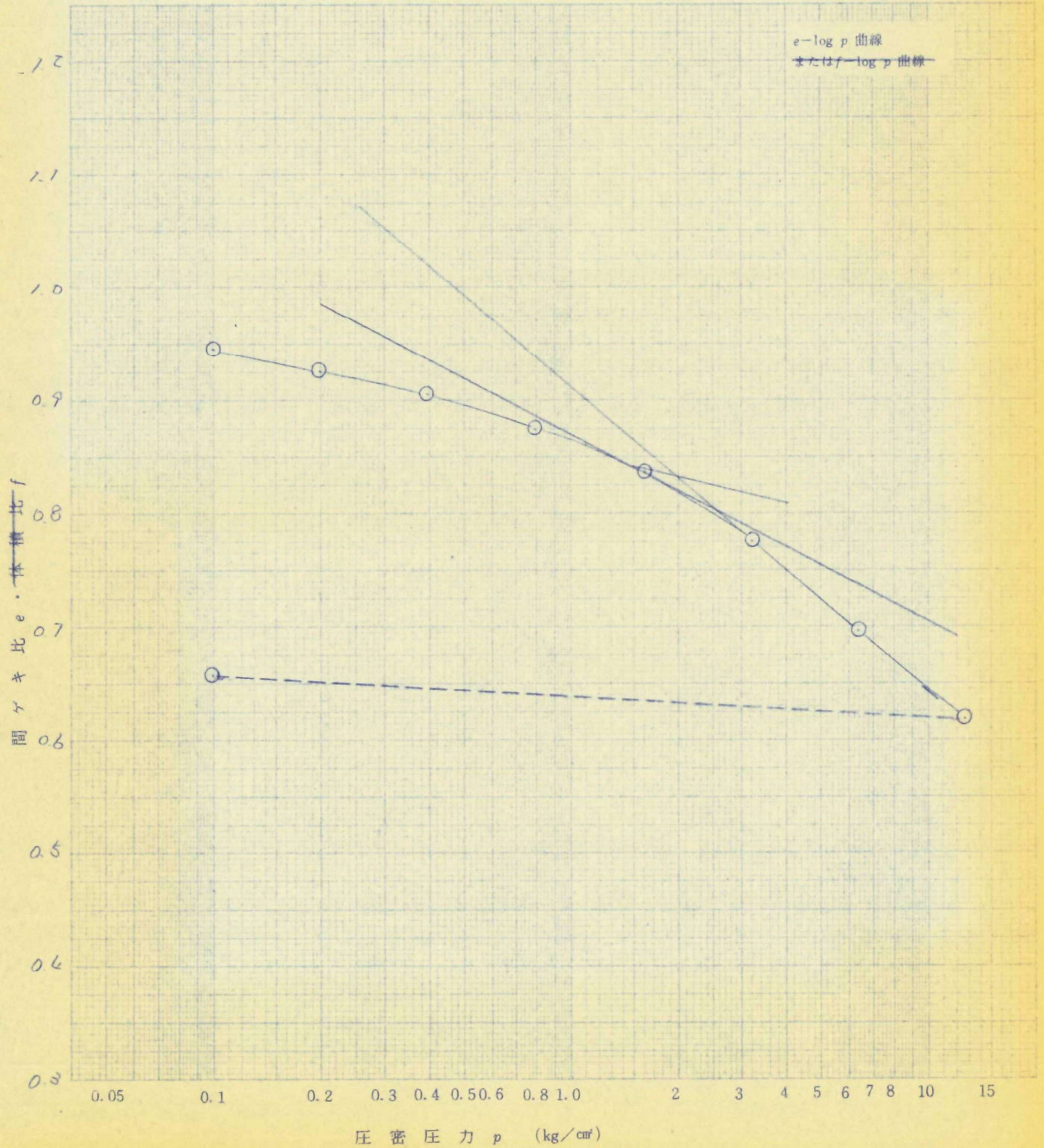
報告用紙

調査名・調査地点 伊勢崎市公設地方卸売市場新築に伴う地質調査

試験年月日 55年9月 日

試験者

試料番号	採取深さ	液性限界 w_L %	初期体積比 f_0	初期間キキ比 e_0	圧縮指数 C_c	圧密降伏応力 p_v kg/cm ²	記号
No. 7	0.75 ~ 1.55		—	0.964	0.27	< 0.0	
No.							
No.							
No.							



圧密試験 (計算書)

報告用紙

調査名・調査地点 伊勢崎市公設地方卸売市場新築に伴う地盤調査

試験年月日 55年9月 日

試料番号・深さ: No. 7 (0.75 m ~ 1.55 m)

試験者

試料の状態		室温 (°C ~ °C)		試験機番号	No.		
土の性質	土質名称	供試体	断面積 A cm ²	28.26	初期含水比 w _o %	36.60	
	土粒子の比重 G _s		2.575	初期高さ h _o cm	2.000	初期体積比 f _o	1.964
	液性限界 w _L %			乾燥重量 W _d g	74.11	初期間ゲキ比 e _o	0.964
	塑性限界 w _p %			実質部の高さ h _s cm	1.018	初期飽和度 S _{ro} %	97.0

荷重段階	圧力		圧密量 Δd (10 ⁻³ cm)	試料高さ h cm	平均試料高さ \bar{h} cm	圧縮ヒズミ Δε %	体積圧縮係数 m _v cm ² /kg	体積比 f	間ゲキ比 e	計算式
	p kg/cm ²	Δp kg/cm ²								
0			18.1	2.0000	1.9910	0.909	9.09×10 ⁻²	1.964	0.964	$h_s = \frac{W_d}{G_s \cdot \gamma_w \cdot A}$
1	0.10	0.10	20.3	1.9819	1.9718	1.030	1.03×10 ⁻¹	1.946	0.946	$\Delta \epsilon = \frac{\Delta d}{\bar{h}}$
2	0.20	0.10	21.6	1.9616	1.9508	1.107	5.54×10 ⁻²	1.926	0.926	$m_v = \frac{\Delta \epsilon (\%) \cdot 1}{\Delta p \cdot 100}$
3	0.40	0.20	21.6	1.9400	1.9250	1.558	3.90×10 ⁻²	1.905	0.905	$f = \frac{h}{h_s}$
4	0.80	0.40	30.0	1.9100	1.8898	2.143	2.68×10 ⁻²	1.875	0.875	$e = f - 1$
5	1.60	0.80	40.5	1.8695	1.8392	3.300	2.06×10 ⁻²	1.836	0.836	$S_{ro} = \frac{G_s \cdot w_o}{e_o}$
6	3.20	1.60	60.7	1.8088	1.7679	4.627	1.45×10 ⁻²	1.776	0.776	$\bar{p} = \sqrt{p_n \cdot p_{n+1}}$
7	6.40	3.20	81.8	1.7270	1.6874	4.694	7.33×10 ⁻³	1.696	0.696	√t 法:
8	12.8	6.40	79.2	1.6478	1.658			1.618	0.618	$C_v = \frac{0.848 (\frac{h}{2})^2}{t_{90}}$
9	0.10	12.7	40.3	1.6881				1.658	0.658	曲線定規法:

荷重段階	圧力		0.848 ($\frac{h}{2}$) ² 0.197 ($\frac{h}{2}$)²	t ₉₀ min	C _v cm ² /min	一次圧密量 Δd' (10 ⁻³ cm)	一次圧密比 $\frac{\Delta d'}{\Delta d}$	圧密係数 C _v cm ² /min	透水係数 k cm/min	備考
	p kg/cm ²	\bar{p} kg/cm ²								
0										
1	0.10	0.050	0.8403	0.9	0.934	4.8	0.265	2.48×10 ⁻³	2.25×10 ⁻³	
2	0.20	0.14	0.8242	0.6	1.374	3.7	0.182	2.50×10 ⁻³	2.58×10 ⁻³	
3	0.40	0.28	0.8068	0.7	1.153	5.6	0.259	2.99×10 ⁻³	1.65×10 ⁻³	
4	0.80	0.57	0.7856	0.3	0.982	9.3	0.310	3.04×10 ⁻³	1.19×10 ⁻³	
5	1.60	1.13	0.7577	1.0	0.757	19.1	0.472	3.57×10 ⁻³	9.56×10 ⁻⁴	
6	3.20	2.26	0.7177	1.2	0.598	29.0	0.478	2.85×10 ⁻³	5.89×10 ⁻⁴	
7	6.40	4.53	0.6626	0.8	0.798	33.2	0.406	3.24×10 ⁻³	4.68×10 ⁻⁴	
8	12.8	9.05	0.6036	1.8	0.335	46.4	0.586	1.96×10 ⁻³	1.44×10 ⁻⁴	
9										

圧縮指数	
C _c	0.27
圧密降伏力 p _y kg/cm ²	200

記録写真



T B M



No 1



全 景



検 尺



全 景



檢 尺

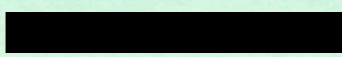
No 3



全 景



檢 尺



No 4



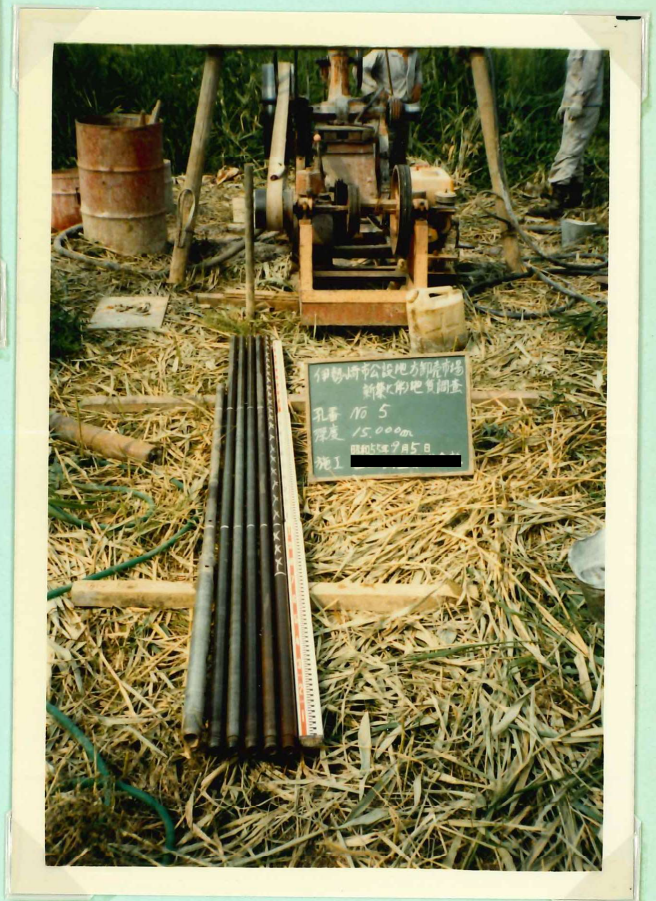
全 景



検 尺



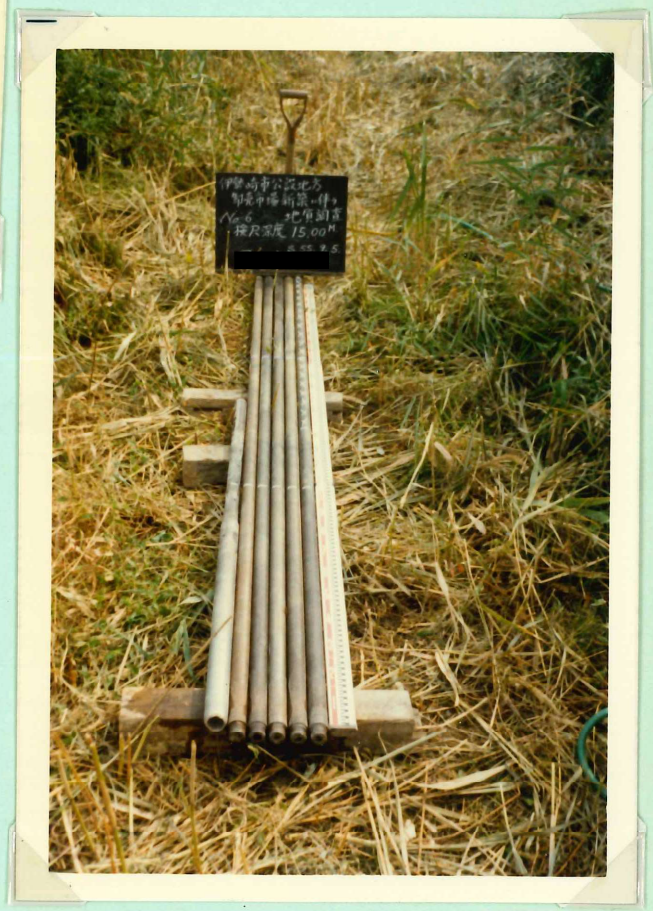
全 景



檢 尺



全 景



檢 尺

No 7



全 景



檢 尺

伊勢崎市公設地方卸売市場
新築工伴地質調査
孔番 167
深度 8.000m
施工 昭和28年2月2日



全 景



検 尺



全 景



検 尺

伊勢市公設地方卸売市場
新築工伴地質調査
孔径 169
深度 14.000m
施工 0105090318



全 景

検 尺



不攪乱試料採取





