

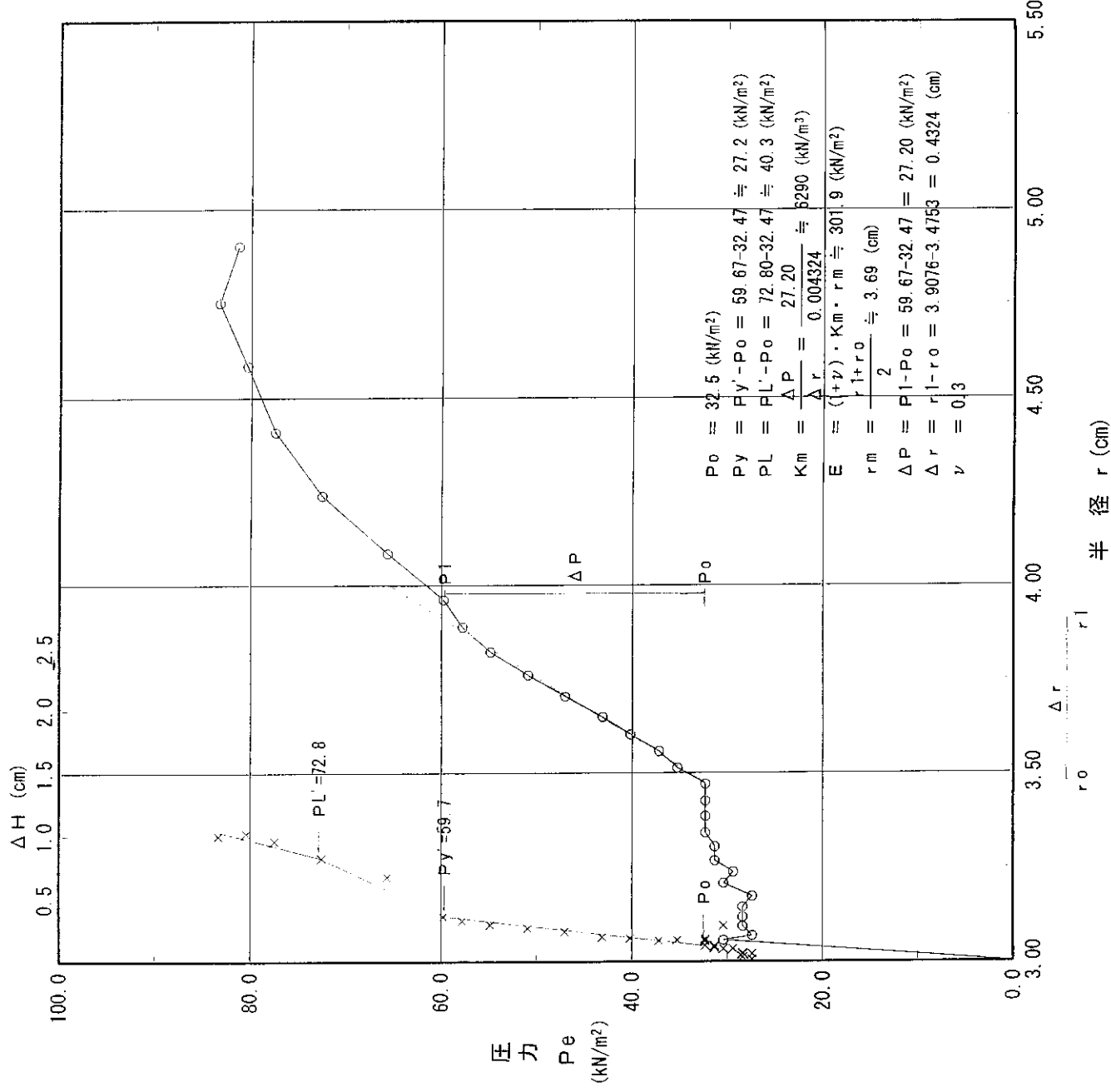
孔内水平載荷試験データシート

孔内水平載荷試験結果図

調査件名	西部環境工場代替施設建設に伴う 地質調査業務委託		
測定番号	BorNo.1	深度	GL-4.30m
測定月日	2009.5.26	時間	
使用ゴム筒		N 値	0
地質名	砂		

試験装置	LLT
試験時の 状況	

初期圧力 P_0 (kN/m ²)	降伏圧力 P_y (kN/m ²)	極限圧力 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)
32.5	27.2	40.3	6.290	301.9	3.69



JGS 1421 | 孔内水平載荷試験

調査件名

西部環境工場代替施設建設に伴う地質調査業務委託

試験年月日 2009.5.26

地点番号 (地盤高) BorNo.1

試験巻 宮崎 貴明

測定深さ GL -4.30

10 孔内水位

GL -1.20

10

土質名 砂

測定器名

A型

その他 初期スタンダードパイプ装置 R_{pm}

(B型はガードセル初期圧:)

メーター指 示圧力 P_m kN/m ²	圧 力		変 位					V(ml) または H(cm)	r(cm) または Δr (cm)	備 考
	矯正圧力 P_c kN/m ²	測定管載 荷圧力 P kN/m ²	スタンダードパイプ読み ΔH_m (cm) または H_m (cm)		変位 ΔV また は ΔH					
			15"	30"	1'	2'	3'			
0 (設置時初期圧 P_{mp})	0	0	初期値 (H_m) または (H_m) ₀	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3.00	記入項目 A型: P_m, P_c, P B型: $\Delta H, H, r$ C型: P_m, P_c, P $V_m, \Delta V, V$ Δr
1	1	0		0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3.00	
31	1	30	-0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.3	3.06	
34	7	27	0.3	0.3	0.4	0.3	0.0	0.0	3.07	
44	16	28	0.4	0.4	0.5	0.5	0.0	0.0	3.09	
53	25	28	0.5	0.5	0.5	0.6	0.0	0.1	3.12	
64	36	28	0.6	0.7	0.8	0.8	0.1	0.1	3.15	
73	46	27	0.8	0.8	0.9	0.9	0.1	0.1	3.17	
85	55	30	0.9	1.0	1.1	1.1	0.1	0.1	3.21	
93	64	29	1.1	1.1	1.2	1.2	0.1	0.1	3.24	
105	74	31	1.3	1.3	1.4	1.4	0.1	0.1	3.27	
115	84	31	1.4	1.5	1.6	1.6	0.1	0.1	3.31	
124	92	32	1.6	1.7	1.8	1.8	0.1	0.1	3.34	
133	101	32	1.8	1.9	2.0	2.0	0.2	0.2	3.39	
143	111	32	2.1	2.1	2.2	2.3	0.2	0.2	3.43	
153	121	32	2.3	2.4	2.5	2.5	0.2	0.2	3.47	
162	127	35	2.6	2.6	2.7	2.8	0.2	0.2	3.51	
172	135	37	2.8	2.9	3.0	3.0	0.2	0.2	3.56	
180	140	40	3.1	3.1	3.2	3.3	0.2	0.2	3.60	
190	147	43	3.3	3.4	3.5	3.6	0.2	0.2	3.65	
200	153	47	3.6	3.7	3.8	3.9	0.2	0.2	3.70	
210	159	51	4.0	4.0	4.2	4.3	0.3	0.3	3.76	
220	165	55	4.3	4.4	4.5	4.7	0.3	0.3	3.82	
228	170	58	4.7	4.8	4.9	5.1	0.3	0.3	3.89	
238	178	60	5.2	5.2	5.4	5.6	0.4	0.4	3.96	

特記事項

A型: $P=P_m-P_c, P_c=P_c-P_s$

ここに, P_s, P_c は静水圧差
およびゴム膨張圧補正值

B型: $P=P_m-P_c, P_c=P_{mo}+P_c-$
($Z+h$)/10

ここに, P_{mo} は初期圧力,
 Z および h は深さおよび圧
力計の地上高(m)

C型: $P=P_m \times$ 荷重校正係数

A型: H_m を計測、 $\Delta H=(H_m)_z - (H_m)_{30}$

$H=(H_m)_z - (H_m)_0$, r はタンクのH-r曲線から
求める

B型: V_m を計測、

$\Delta V=(V_m)_z - (V_m)_{30}$

$V=(V_m)_z - (V_m)_0$

C型: H_m を計測、 Δr は半径変化量で

$\Delta r=(H_m)_z - (H_m)_0 \times$ 校正係数

JCS 1421 孔内水平載荷試験

調査件名

西部環境工場代替施設建設に伴う地質調査業務委託

試験年月日

2009. 5. 26

地点番号 (地盤高)

BorNo. 1

試験者

宮崎 貴明

測定深さ

GL -4.30

m

孔内水位

GL -1.20

m

土質名

砂

測定器名

A型

その他

初期スタンダードパイプ外径9cm

(B型はガードセル初期圧：)

メーター指 示圧力 P _m kN/m ²	圧 力		変 位			備 考				
	補正圧力 P _c kN/m ²	測定管載 荷圧力 P kN/m ²	スタンダードパイプ読み 量 V _m (ml) または H _m (cm)		クリップ 変位量 ΔV また は ΔH					
			15"	30"			1'	2'	3'	
255	189	66	5.7	5.7	6.0	6.4	0.7	6.4	4.09	記入項目 A型：P _m , P _c , P H _m , ΔH, H, r B型：P _m , P _c , P V _m , ΔV, V C型：P _m , P, H _m ΔVr
273	200	73	6.5	6.6	6.9	7.5	0.8	7.5	4.24	
290	213	77	7.6	7.7	8.1	8.7	1.0	8.7	4.41	
309	229	80	8.8	9.0	9.4	10.0	1.0	10.0	4.58	
330	247	83	10.1	10.3	10.7	11.3	1.0	11.3	4.75	
349	268	81	11.5	11.6	12.0	12.5	0.9	12.5	4.90	

特記事項

A型：P=P_m-P_c, P_c=P₀-P_s

ここに、P_s, P₀は静水圧差
およびゴム膨張圧補正值

B型：P=P_m-P_c, P_c=P_{m0}+P₀-
(Z+h)/10

ここに、P_{m0}は初期圧力、
Zおよびhは深さおよび圧
力計の地上高(m)

C型：P=P_m×荷重校正係数

A型：H_mを計測、ΔH=(H_m)_{2'}-(H_m)_{30"}

H=(H_m)_{2'}-(H_m)₀、rはタンクのH-r曲線から
求める

B型：V_mを計測、

ΔV=(V_m)_{2'}-(V_m)_{30"}

V=(V_m)_{2'}-(V_m)₀

C型：H_mを計測、Δrは半径変化量で

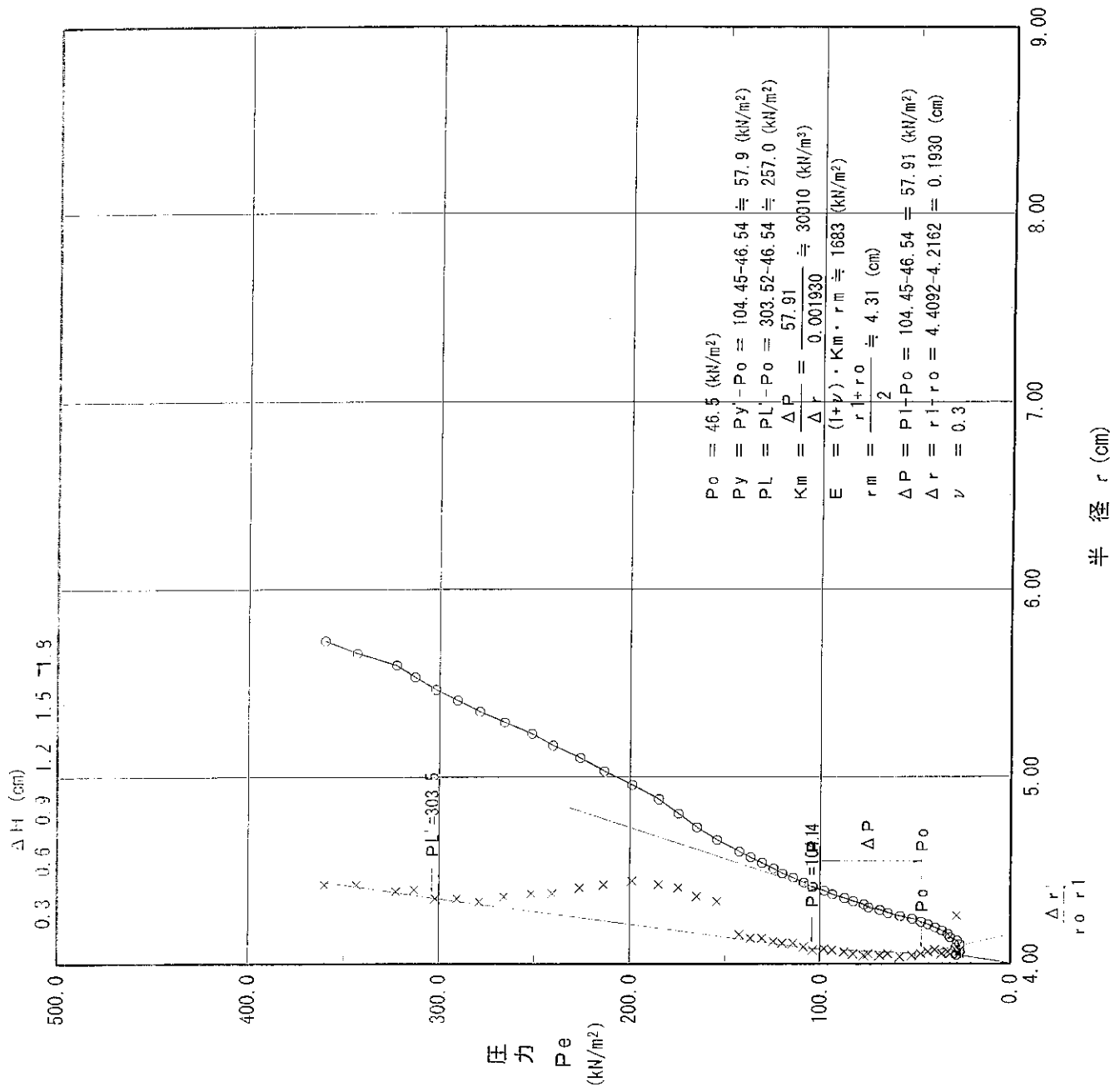
Δr={ (H_m)_{2'}-(H_m)₀ }×校正係数

孔内水平載荷試験結果図

調査件名		西部環境工場代替施設建設に伴う 地質調査業務委託	
測定番号	BorNo.2	深度	GL -3.30m
測定月日	2009.5.19	時間	
使用ゴム筒	生ゴムハイカー	N値	1.7
地質名			

試験装置	L L T
試験時の 状況	

初期圧力 P_0 (kN/m ²)	降伏圧力 P_y (kN/m ²)	極限圧力 P_L (kN/m ²)	地盤係数 K_m (kN/m ³)	変形係数 ϵ (kN/m ²)	試験求めた 中間半径 r_m (cm)
46.5	57.9	257.0	30.010	1.683	4.31



JGS 1421 孔内水圧平載試験

調査件名 西部環境工場代替施設建設に伴う地質調査業務委託

試験年月日 2009. 5. 19

地点番号 (地盤高) BorNo. 2

試験者 岡村 道治

測定深さ 6L -3.30 m 孔内水位 6L -1.25 m

土質名 砂 測定器名 A型

その他 初期スタンバイ水位0cm

(B型はガードセル初期圧 :)

メーター指 示圧力 Pm kN/m ²	圧 力		変 位			備 考
	補正圧力 Pc kN/m ²	測定管載 荷圧力 P kN/m ²	スタンバイ位置 Vm(cm)またはHm(cm)		クリン 系化量 ΔVまたは ΔH	
			15" 30"	1' 2' 3'		
0	0	0	初期値 (Vm)0または(Hm)0	0.0		記入項目 A型: Pm, Pc, P Hm, ΔH, H, r B型: Pm, Pc, P Vm, ΔV, V C型: Pm, P, Hm ΔVr
-6	-6	0		0.0	0.0	4.00
26	-2	28	0.0	0.1	0.3	4.05
33	7	26	0.3	0.4	0.1	4.07
45	16	29	0.5	0.6	0.1	4.09
53	26	27	0.6	0.7	0.1	4.11
63	35	28	0.8	0.8	0.1	4.12
74	42	32	0.9	0.9	0.1	4.14
82	49	33	1.0	1.0	0.1	4.16
91	55	36	1.1	1.2	0.1	4.18
102	62	40	1.2	1.3	0.1	4.19
112	68	44	1.4	1.4	0.1	4.21
121	74	47	1.5	1.5	0.1	4.22
130	78	52	1.6	1.6	0.0	4.24
140	82	58	1.7	1.7	0.0	4.25
151	87	64	1.8	1.8	0.1	4.27
160	91	69	1.9	2.0	0.1	4.29
171	96	75	2.0	2.1	0.1	4.30
178	101	77	2.1	2.2	0.0	4.32
188	105	83	2.2	2.3	0.1	4.33
198	111	87	2.3	2.4	0.1	4.35
209	115	94	2.5	2.5	0.1	4.37
217	119	98	2.6	2.7	0.1	4.39
227	123	104	2.8	2.8	0.1	4.41
236	127	109	2.9	3.0	0.1	4.44

特記事項

A型: P=Pm-Pc, Pc=Pc-Ps

ここに, Ps, Pcは静水圧差
およびゴム膨張圧補正值

B型: P=Pm-Pc, Pc=Pmo+Pc-
(Z+h)/10

ここに, Pmoは初期圧力,
Zおよびhは深さおよび圧
力計の地上高(m)

C型: P=Pm×荷重校正係数

A型: Hmを計測、ΔH=(Hm)2' - (Hm)30'

H=(Hm)2' - (Hm)0, rはタンクのH-r曲線から
求める

B型: Vmを計測、

ΔV=(Vm)2' - (Vm)30'

V=(Vm)2' - (Vm)0

C型: Hmを計測、Δrは半径変化量で

Δr=(Hm)3' - (Hm)0 1×校正係数

JGS 1421 孔内水圧平載試験

調査件名 西部環境工場代替施設建設に伴う地質調査業務委託

試験年月日 2009.5.19

地点番号 (地盤高) BorNo. 2

試験者 岡村 道治

測定深さ GL -3.30 印 孔内水位 GL -1.25 印

土質名 砂 測定器名 A型

その他 初期スタンバイ水位 0_{cm}

(B型はガードセル初期圧 :)

メーター指 示圧力 P_m kN/m ²	圧 力		変 位			備 考					
	補正圧力 P_c kN/m ²	測定管載 荷圧力 P kN/m ²	スタンバイ位置 は H_m (cm)		クリップ 変位量 ΔV また は ΔH						
			15"	30"							
246	132	114	3.1	3.1	3.2	3.3	3.3	0.1	3.3	4.46	記入項目 A型: P_m, P_c, P $H_m, \Delta H, H, r$ B型: P_m, P_c, P $V_m, \Delta V, V$ C型: P_m, P, H_m ΔV_r
256	136	120	3.3	3.3	3.4	3.4	3.4	0.1	3.4	4.49	
266	141	125	3.5	3.5	3.6	3.6	3.6	0.1	3.6	4.51	
276	145	131	3.7	3.7	3.8	3.8	3.8	0.1	3.8	4.54	
285	148	137	3.9	3.9	4.0	4.1	4.1	0.1	4.1	4.57	
295	152	143	4.1	4.2	4.2	4.3	4.3	0.2	4.3	4.60	
314	159	155	4.4	4.4	4.6	4.8	4.8	0.4	4.8	4.66	
333	168	165	4.8	4.9	5.1	5.3	5.3	0.4	5.3	4.73	
351	176	175	5.4	5.5	5.7	5.9	5.9	0.4	5.9	4.81	
369	184	185	6.0	6.1	6.3	6.5	6.5	0.5	6.5	4.88	
389	190	199	6.6	6.7	6.9	7.2	7.2	0.5	7.2	4.96	
410	196	214	7.2	7.3	7.5	7.8	7.8	0.5	7.8	5.03	
429	203	226	7.8	7.9	8.1	8.4	8.4	0.4	8.4	5.10	
449	208	241	8.4	8.5	8.7	8.9	8.9	0.4	8.9	5.17	
467	215	252	9.0	9.1	9.3	9.5	9.5	0.4	9.5	5.23	
488	222	266	9.5	9.6	9.8	10.0	10.0	0.4	10.0	5.29	
507	228	279	10.1	10.1	10.3	10.5	10.5	0.4	10.5	5.35	
526	235	291	10.6	10.6	10.8	11.0	11.0	0.4	11.0	5.41	
545	243	302	11.1	11.2	11.4	11.6	11.6	0.4	11.6	5.47	
567	254	313	11.6	11.7	11.9	12.2	12.2	0.4	12.2	5.53	
584	261	323	12.2	12.3	12.5	12.7	12.7	0.4	12.7	5.59	
604	261	343	12.8	12.9	13.1	13.4	13.4	0.5	13.4	5.66	
621	261	360	13.4	13.5	13.7	14.0	14.0	0.5	14.0	5.73	

特記事項

A型: $P=P_m-P_c, P_c=P_c-P_s$
 ここに, P_s, P_c は静水圧差
 およびゴム膨張圧補正值
 B型: $P=P_m-P_c, P_c=P_m+P_c-$
 $(Z+h)/10$
 ここに, P_m は初期圧力,
 Z および h は深さおよび圧
 力計の地上高(m)
 C型: $P=P_m \times$ 荷重校正係数

A型: H_m を計測、 $\Delta H=(H_m)_r - (H_m)_{30^{\circ}}$
 $H=(H_m)_r - (H_m)_0$, r はタンクのH-r曲線から
 求める

B型: V_m を計測、

$$\Delta V=(V_m)_r - (V_m)_{30^{\circ}}$$

$$V=(V_m)_r - (V_m)_0$$

C型: H_m を計測、 Δr は半径変化量で

$$\Delta r=\{(H_m)_r - (H_m)_0\} \times \text{校正係数}$$