

ものかどうかは疑問である。土と杭の間にいわゆる摩擦の法則、粘性の法則が成立するならば土圧論と一致する。然し杭と土の間は隙間水で満たされており両原本の張力を無視する事は出来ない、若し杭の周囲に隙間水の蒸りフィルムが出来てみてその張力が杭に加えられた力と釣合つているものとするはその限界支持力は機構的には異なる。杭の荷重が隙間水を通じて土に伝はり土を変形せしめる荷重になれば隙間水の流動を生じ張力が少くなり杭が沈下する。この場合は土と杭の隙間でなく土と土の力学となる。 $C = C_0$ $\delta = \delta_0$ は或いはこの様な事に原因しているかも知れぬ。

Penetration Depth (入) [m]	Soil Resistance (P/2πr) [kg/cm]
0	0
4	10
8	20
12	30
16	45
20	65

杭の支持力試験に就いて

佐賀大学 高田京一

佐賀県土木部河港課 ○白川久人

有明海岸堤防調査の一環として軟弱地盤に於ける杭の支持力に関する実験を行つた。以下その方法結果について報告する。

1. 試験場所及び期日

場所：佐賀県小城郡芦刈村住ノ江（六角川左岸河口附近）

期日：昭和29年5月1日～5月25日

§. 2. 試験項目及び方法.

1. 杣の種類

杭は杉丸太を用ひ末口の誤差±3mm以内、横断面は直角方向に測定した直差の差をその平均径で除した値が $1/20$ 以下、太りは長さ1mに付至1cm以内のものとした。載荷試験に便なる等杭は地上1mを残し2m, 3m, 4m, 5m, 7mの根入について試験を行つた。末口長さを表1に示す。

2. 打込試験

表 - 1

杭長 (m)	根入長 (m)	木 口				
		6cm	9cm	12cm	15cm	18cm
3	2	No.1 No.2	No.3 No.4	No.5 No.6	No.7 No.8 No.9	
					No.16 No.17 No.18	No.19
4	3	No.10 No.11	No.12 No.13	No.14 No.15	No.16 No.17 No.18	No.19 No.20
					No.27	No.30
5	4	No.21 No.22	No.23 No.24	No.25 No.26	No.27 No.28 No.29	No.30
					No.36	No.31
6	5		No.32 No.33	No.34 No.35	No.36 No.37 No.38	No.39 No.40
					No.41 No.42	No.43 No.44
8	7				No.45 No.46	

杭に対しては落下高を種々に変へて Sander's formula に依る計算値を比較した。杭は相互に影響し合ふ事を防ぐ為に3.5m間隔に打込んだ。

3. 單純載荷試験

荷重としては大小2個のブリキ製内筒形の水槽(容量3ton, 6ton)を杭の頭部の支持台上にのせ pumpで水を入れ、杭の沈下を level に依り 1mm~5cm間を読みとると同時に水槽内の水位を2本のガラス管にて読みとった。載荷を行つた杭は No.2, 4, 6, 8, 11, 13, 15, 16, 20, 22, 23, 25, 27, 30, 32, 34, 36, 40, 41, 43, 45 の計21圧である。

4. 重直方向引抜試験

引抜方法としては径27cmの殆んど一様な木柱を棹として天秤法を用ひた。荷重を移動するのは困難であるので載荷試験に用ひた水槽で荷重を加減した。観測は載荷試験の場合と同様に1mm~5cm浮上時の荷

重を測定した。本試験は木口 15cm の 5 本 (No. 8, 17, 28, 37, 43) について行つた。

5. 経過時間一支持力試験

打込後の経過時間に依る杭の支持力の変化を調べるために、打込後 6 日間放置し第 1 回の載荷を行つて約 5cm 沈下せしめ、更に 7 日後に第 2 回、更に 2 日後に第 3 回の載荷を行つた。載荷の方法については前の單純載荷の場合と全く同様である。本試験を行つた杭は木口 15cm の 5 本 (No. 9, 18, 29, 38, 44) の 5 本である。

§. 3. 実験結果

1. 打込試験

a. 真矢打二本子共に統計的に落下高の大きい場合程 Sander's formula に依る計算上の支持力は小さくなつた。

b. 真矢打に依る支持力は二本子に依るものより大きくなる。有効落下高を考慮すれば更にこの傾向は強くなる。この原因の一つは根入は同じでも地上の部分の質量が異なる故打込の際の速度が異なる事と思はれる。

2. 單純載荷試験

木口長さ共に小なる杭に於ては $2\sim3\text{mm}$ 程度の沈下を起す時の荷重を後りにその値放置すれば次第に沈下を生ずるが大なる杭に於ては 5mm 程度の沈下を起す荷重でその値放置しても殆んど沈下は止り安定する。試験結果を Sander's formula に依る計算値と比較すれば図-1 の如くある。沈下 $1\sim3\text{mm}$ 程度の荷重が Sander's formula に依る計算値とほぼ等しい様である。

4. 垂直方向引抜試験

引抜の場も載荷の場合とよく似た現象を示した (載荷支持力)-(引抜

荷重) = 尖端抵抗とすれば四

一 3 の如くである。

5. 経過時間—支持力試験

軟弱地盤に於て杭打を行ふ場合連続的に打込を行ふときは容易に進入するが一旦中止し或に向経過後に再び打込の時困難になることはよく経験する事である。

(第2回の載荷荷重) — (第1
回載荷荷重)

(第3回載荷荷重) — (第1
回載荷荷重)

の関係を図-4に示す。

第3回目の載荷は第2回目より逆に小になったが前日の降雨(80mm)に影響される所ではないかと思はれる。

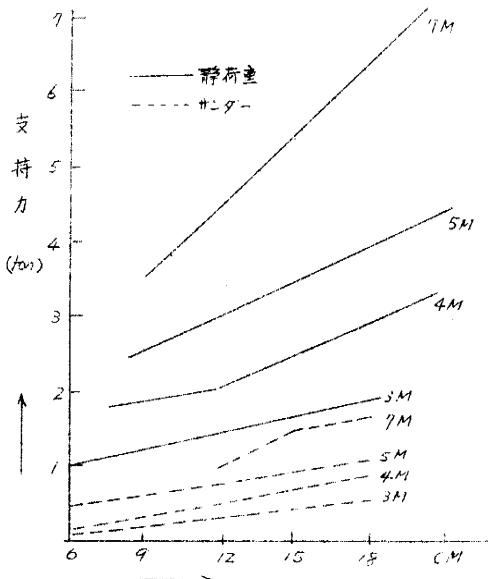


図 - 1

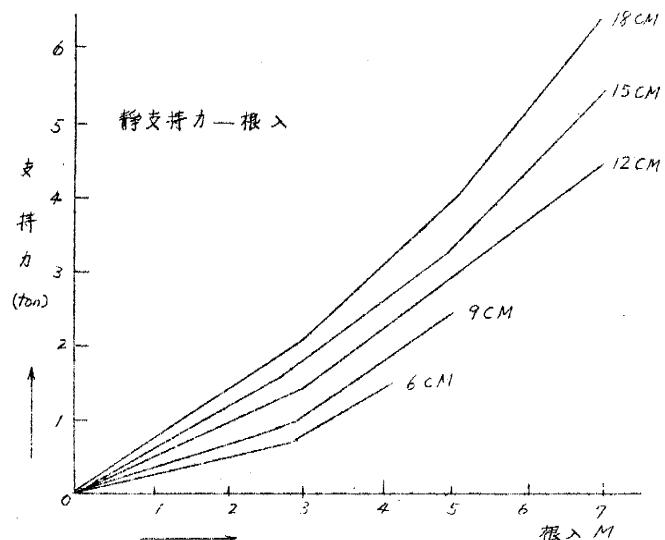
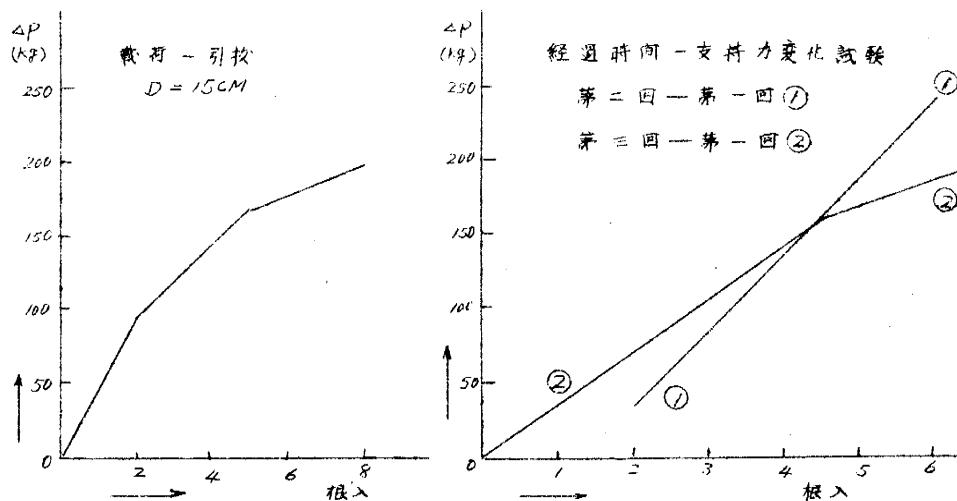


図 - 2



直接一面剪断による粘土のリカバリング⁽¹⁾ に関する実験的研究

九州大学工学部 ○山内 豊聰
大成建設 KK 寺尾 善雄

粘土の剪断応力と垂直応力との関係が砂と異って極めて複雑である原因として、間隙水圧の存在と、粘土のリモールディング (Remolding effect) 及びリカバリング (Recovering effect) が主なものとして考えられる。

粘土のリカバリングについては O. Morretto⁽²⁾ が單純圧縮剪断による実験を報告しているのみであり、しかもこの実験は含水比 67% 以下という低い範囲で行われている。またもともと單純圧縮剪断試験は簡便法であるから、本來の剪断試験によつてこの現象を充明する必要がある。

筆者の一人は、前に海の粘土 (Marine clay) のチキソトロピーが含水比 200% 以上において問題であり、それ以下の含水比におけるまつばら、リモールディングとリカバリングの問題であることを明らかにした (3)