การปรับปรุงคุณภาพดินหนองงูเห่าด้วยเข็มปูนขาวโดยวิธีแทนที่

นาย ศิริชัย

ห่วงจริง



วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิศวกรรมโยชา ภาควิชาวิศวกรรมโยชา บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2541 ISBN 974-331-727-9 ลิขสิทชิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

IMPROVEMENT OF NONG NGU HAO CLAY BY PLACING LIME COLUMN METHOD

MR. SIRICHAI HOUNGJRING

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements for the Degree of Master of Engineering in Civil Engineering Department of Civil Engineering Graduate School Chulalongkorn University Academic Year 1998 ISBN 974-331-727-9

หัวข้อวิทยานิพนธ์ การปรับปรุงคุณภาพดินหนองงูเห่าด้วยเข็มปูนขาวโดยวิธีแทนที่

โดย

นายศิริชัย ห่วงจริง

ภาควิชา

วิศวกรรมโยชา

อาจารย์ที่ปรึกษา

รองศาสตราจารย์ คร.บุญสม เลิศหิรัญวงศ์

อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

ผู้ช่วยศาสตราจารย์ คร.สุรฉัตร สัมพันธารักษ์

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วน หนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

(ศาสตราจารย์ นายแพทย์ ศุภวัฒน์ ชุติวงศ์)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

ประธานกรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ คร.สุรพล จิวาลักษณ์)

..... อาจารย์ที่ปรึกษา (รองศาสตราจารย์ คร.บุญสม เลิศหิรัญวงศ์)

อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.สุรฉัตร สัมพันธารักษ์)

рт М กรรมการ (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.วันชัย เทพรักษ์)

ของเกษา และอีกรับอย่น เป็นเหมือนรอบ 🦠 📆 🚾

คิริชัย ห่วงจริง: การปรับปรุงกุณภาพดินหนองงูเห่าด้วยเข็มปูนขาวโดยวิธีแทนที่(IMPROVEMENT OF NONG NGU HAO CLAY BY PLACING LIME COLUMN METHOD) อาจารย์ที่ปรึกษา รองศาสตราจารย์ ดร. บุญสม เลิศหิรัญวงศ์ , อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม: ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. สุรฉัตร สัมพันธารักษ์ ,218 หน้า , ISBN 974-331-727-9.

วิทยานิพนธ์นี้เป็นการศึกษาพฤติกรรมของดินหนองงูเห่าเมื่อปรับปรุงด้วยเข็มปูนขาวโดยวิธีแทนที่ทางด้าน Strength Characteristics,Index Properties และ Compressibility โดยการเก็บตัวอย่างดินมาทดสอบในห้องปฏิบัติการและทำการทดสอบ CPT ในสนาม ก่อนดิดดั้งเข็มปูนขาวและที่เวลา 7,15,30,60,90,และ 160 วันหลังติดตั้งเข็มปูนขาว ซึ่งแบ่งออกเป็นสองแปลง ทดสอบคือ แปลงทดสอบ TS-1 ทำการดิดดั้งเข็มปูนขาวขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 0.4 ม. ด้วย spacing 1.2 ม.ลึก 15.0 ม. จำนวน 12x12 ตัน ด้วยเครื่องมือแบบ Rotary และแปลงทดสอบ TS-2 ทำการดิดตั้งเข็มปูนขาวขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 0.4 ม. ด้วย spacing 1.5 ม. ลึก 15.0 ม. จำนวน 12x11 ตันด้วยเครื่องมือแบบ Vibratory

จากข้อมูลการทดสอบในห้องปฏิบัติการและการทดสอบในสนามพบว่าคุณสมบัติของดินหนองงูเท่าหลังติดตั้งเข็มปูนขาว มีการเปลี่ยนแปลง ดังนี้ ในช่วงเวลา 90 วันแรกซึ่งปฏิกิริยาทางเคมีเริ่มสิ้นสุดลงปริมาณความขึ้นและ void ratio ในมวลดินลดลง เนื่องจากน้ำถูกใช้ไปในการทำปฏิกิริยาของปูนขาว ซึ่งจากปฏิกิริยานี้เองเสาเข็มปูนขาวจะขยายตัวทำให้เกิดการรบกวนดินเพิ่มขึ้น จากขั้นตอนในการติดตั้งเข็มปูนขาว จากการรบกวนนี้เองทำให้โครงสร้างดินถูกทำลายและทำให้ positive excess pore pressure ในดินเพิ่มขึ้นเป็นเหตุให้กำลังรับแรงเฉือนจากการทดสอบ CPT ลดลง ในทางตรงข้าม negative excess pore pressure ในดินที่ เพิ่มขึ้นจากการดูดน้ำของเข็มปูนขาวและการเพิ่มขึ้นของอุณหภูมิจากปฏิกิริยาของปูนขาว จะทำให้กำลังรับแรงเฉือนของดินเพิ่ม ขึ้นกับเวลาจนกระทั่งปฏิกิริยาสิ้นสุด

เมื่อระยะเวลาเพิ่มขึ้นอุณหภูมิในมวลดินจะลดลง ทำให้ผลรวมของ excess pore pressure ในดินเป็นได้ทั้ง positive หรือ negative ดังนั้นกำลังรับแรงเนื่อนของดินจึงอาจเพิ่มขึ้นหรือลดลงกับเวลาก็ได้ และที่ระยะเวลา 160 วันหลังติดตั้งเข็มปูน ขาวพบว่าเกิด negative excess pore pressure ในชั้นดินเหนียวย่อน และเกิด positive pore pressure ในชั้นดินเหนียวแข็งปาน กลาง(ก่อนการทำคันดินทดสอบ)

นอกจากนี้ในการพิจารณาเปรียบเทียบวิธีการปรับปรุงดินโดยใช้ PVD กับการใช้เข็มปูนขาวจากการให้ความสูงของการ ทำกันดินทดสอบเท่ากัน (2.3 ม., ประมาณค่าจากการลบความสูงเริ่มต้นของคันดินของแปลงทดสอบ PVD ตัวย consolidation settlement จากการคำนวณโดย hyperbolic curve fitting รวมกับ undrained settlement) พบว่า

i)วิธีการปรับปรุงด้วยเข็มปูนขาวโดยวิธีแทนที่ไม่เหมาะสมสำหรับการใช้กับดินเหนียวอ่อนกรุงเทพ เพราะจะ มีปัญหาการรบกวนดินเนื่องจากดินมีความไวด้วสูงและจำเป็นต้องใช้เวลาเพื่อให้ได้ strength ตามด้องการ

ii)การดิดตั้งเข็มปูนขาวโดยปลายเข็มอยู่ในชั้นดินเหนียวแข็งจะทำให้เกิดการทรุดตัวน้อย แต่จะมีปัญหาด้าน negative skin friction อาจทำให้เข็มเกิดการวิบัติทางโครงสร้างและ bearing capacityใด้

iii)วิธีการปรับปรุงดินโดยใช้ PVD ต้องใช้เวลามากและต้องใช้ทรายที่มีคุณภาพในการทำ sand blanklet และembankment ต้องสูงเพียงพอเพื่อให้เกิดการใหลของน้ำได้ อย่างไรก็ตามหากใช้ embankment สูงมากกว่า 2.3 ม.ก็จำเป็น ต้องก่อสร้าง berm ด้วย

iv)วิธีการปรับปรุงดินโดยใช้ PVD จะไม่ effective ตั้งแต่ความลึก 12 ม.ลงไป เนื่องจากผลของการสูบน้ำ บาดาล และการมี post construction settlement ของชั้นดินเหนียวอยู่ใต้ระดับที่ดิดตั้ง PVD อาจทำให้เกิดปัญหา differential settlement จากการที่ดินไม่ uniform ได้

ภาควิชา วิศวกรรมโยชา	ลายมือชื่อนิสิต สิศิร แร๊อ
สาขาวีชา วิศวกรรมโยชา	ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา เคล เอาดาร
ปีการศึกษา ²⁵⁴¹	ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

C815174 : MAJOR CIVIL ENGINEERING KEY WORD:

IMPROVEMENT/STRENGTH/COMPRESSIBILITY/NONG NGU HAO CLAY/PLACING LIME COLUMN SIRICHAI HOUNGJRING: IMPROVEMENT OF NONG NGU HAO CLAY BY PLACING LIME COLUMN METHOD THESIS ADVISOR: ASSOC.PROF.Dr. BOONSOM LERDHIRUNWONG, THESIS CO-ADVISOR: ASSIST.PROF.Dr. SURACHAT SUMBHANDHARAKSA, Dr.Eng., 218 pp. ISBN 974-331-727-9.

This thesis examines the change in strength characteristics, Index properties and compressibility of Nong Ngu Hao Clay resulting from the construction of placing lime column. The strength test is conducted both on site using CPT and the UU test in the laboratory which uses the soil sample collected from the site at 7,15,30,60,90, and 160 days after construction. There were two test sections in this research. Test Section 1 (TS1) will be conducted with 12x12 lime piles, 0.40 m.in diameter each spacing 1.2 m.15.0 m.deep, and using Rotary machine. Test Section 2(TS2) will be conducted with 12x11 m.lime piles, 0.40 m.in diameter each, spacing 1.5 m.deep, and using Vibratory machine.

After the tests have been conducted both on site and in the laboratory at several days after construction, the results are as followed: During the first 90 days after lime pile construction, the chemical reaction nearly came to an end, there have been the decrease in water content and void ratio in clay. This is because the water sucked in the clay during the chemical reaction of lime pile. Such a process causes the expansion in diameter of the lime column and leads to stress which cause disturbance to the highly sensitive clay, in addition to the disturbance from time column construction. These process lead to the collapsing of the soil structure and cause the positive excess pore pressure in the surrounding clay resulting the initially decreased in CPT strength. On the opposite process, the negative excess pore pressure is created from the suction of lime. With these process and the rise in temperature, the CPT strength increase with time until the chemical process is completed.

As the time increase the temperature cool down, and the remained excess pore pressure can be either possitive or negative. These can lead to the increase or decrease in strength with time. At 160 days, the residual positive excess pore pressure was found in medium clay and the residual negative pore pressure was found in very soft clay before the construction of embankment.

Upon comparing the PVD and the lime column method at the same embankment height ,(selected to be 2.3 m. height ,evaluated from the initial AIT embankment height subtract from the estimated consolidation settlement , obtaining by hyperbolic curve fitting combined with dependent undrained movement),the pros and cons of these two methods are as follows

- I) Replacement lime column is not suitable for Bangkok highly sensitive clay, due to disturbance problems and the requirement at time for strength gain.
- ii) Lime column method requires the tip in stiff clay for reducing settlement. This causes the risk of bearing capacity and structure failure due to negative skin friction.
- iii) PVD method ,however, requires more time, suitable quality and thickness of sand blanklet, and sufficient head for water flow. The later requires the higher embankment height to be more than 2.3 m. and requires berm.
- iv) The PVD method can not have the length more than 12 m., resulting from the deep well pumping. The post construction settlement from the clay layer below PVD tip can, therefore, lead to differential settlement problems, as the soil condition at the site are not uniform.

. .!

ภาควิชา	วิศวกรรมโยธา	ลายมือชื่อนิสิต	Street	(Look)
สาขาวิชา	วิศวกรรมโยชา	ลายมือชื่ออาจารย์	์ที่ปรึกษา	3. pord
ปีการศึกษา	2541	ลายมือชื่ออาจารย์		-70
				1

กิตติกรรมประกาศ

ในการทำวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณรองศาสตราจารย์ ดร.บุญสม เลิศหิรัญวงศ์ และ ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.สุรฉัตร สัมพันธารักษ์ ที่ได้กรุณาให้คำปรึกษาและ แนะนำความรู้ทั้งทางทฤษฎีและปฏิบัติ ตลอดจนการตรวจสอบแก้ไขวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ และ คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ที่ได้กรุณาตรวจสอบแก้ไขวิทยานิพนธ์จนสำเร็จเป็นรูปเล่ม

ผู้เขียนขอขอบคุณ บริษัทการท่าอากาศยานกรุงเทพแห่งใหม่ ที่ได้จัดพื้นที่เพื่อสร้าง แปลงทดสอบในบริเวณที่จะทำการก่อสร้างท่าอากาศยานกรุงเทพแห่งที่ 2 (หนองงูเห่า) และ MR.MICHIO KUSOBA และคุณชัยพงษ์ เมธเศษฐ ที่ช่วยในการประสานงานภาคสนาม



นายศิริชัย ห่วงจริง

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	1
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	จ
กิตติกรรมประกาศ	ฉ
สารบัญ	U
สารบัญตาราง	ញូ
สารบัญรูป	Ŋ
สัญญูลักษณ์และคำย่อ	ฑ
บทที่ 1 บทนำ	
1.1 คำนำ	1
1.2 วัตถุประสงค์ของการวิจัย	2
1.3 ขอบเขตของการวิจัย	2
1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	3
บทที่ 2 ทฤษฎีที่เกี่ยวข้องและการศึกษาในอดีต	
2.1 องค์ประกอบที่มีผลต่อคุณสมบัติของคินเหนียว	
2.1.1 โครงสร้างของดิน	4
2.1.2 น้ำในมวลดิน	6
2.1.3 แรงระหว่างอนุภาคดิน	7
2.2 เข็มปูนขาว	
2.2.1 ชนิดของปูนขาว	9
2.2.2 ปฏิก ิริ ยาของปูนขาว	9
2.3.3 การติดตั้งเข็มปูนขาว	11
2.3 การเปลี่ยนแปลงคุณสมบัติของดิน	
2.3.1 ผลของปฏิกิริยาทางเคมีของปูนขาว	12
2.3.2 องค์ประกอบที่มีผลทำให้ดินถูกรบกวน	16
2.3.3 กำลังรับแรงเฉือนของคินที่ปรับปรุงค้วยเข็มปูนขาว	20

สารบัญ(ต่อ)

	หน้า
2.4 การปรับปรุงดินโดยใช้ PVD	
2.4.1การก่อสร้างแปลงทคสอบ	25
2.4.2 การติดตั้งเครื่องมือในการวัดข้อมูล	25
2.4.3 ข้อมูลและผลการวิเคราะห์ของ AIT	25
บทที่ 3 การทคลองและการวิจัย	
3.1 ขั้นตอนในการดำเนินการศึกษาและวิจัย	38
3.2 การเจาะสำรวจดิน	
3.2.1 ตำแหน่งที่ก่อสร้างแปลงทคสอบ	38
3.2.2 การเก็บตัวอย่างดินในสนาม	44
3.3 การทดสอบกำลังรับแรงเฉือนของดินในสนาม	
3.3.1 การทดสอบ Dutch Cone Penetration Test	46
3.3.2 การทดสอบ Field Vane Test	49
3.3.2 การทดสอบ Standard Penetration Test	51
3.4 การทดสอบในห้องปฏิบัติการ	
3.4.1 การทดสอบหาคุณสมบัติพื้นฐาน	52
3.4.2 การทดสอบคุณสมบัติของดินทางด้าน Strength Character	istics 52
3.4.3 การทดสอบคุณสมบัติของดินทางด้าน Compressibility	53
3.5 การเปรียบเทียบวิธีการปรับปรุงดิน	53
บทที่ 4 ผลการทดลองและการวิเคราะห์	
4.1 คุณสมบัติของคินก่อนติคตั้งเข็มปูนขาว	55
4.2 คุณสมบัติของดินหลังติดตั้งเข็มปูนขาว	
4.2.1 คุณสมบัติของดินทางด้าน Index Properties	62
4.2.2 คุณสมบัติของดินทางด้าน Strength Characteristics	74
4.2.3 คุณสมบัติของดินทางด้าน Compressibility	90
4.3 การเปรียบเทียบวิธีการปรับปรุงดินด้วยเข็มปูนขาวกับการใช้ PVD	90

สารบัญ(ต่อ)

	หน้า
บทที่ 5 สรุปผลการวิจัยและข้อเสนอแนะ	
5.1 สรุปผลการวิจัย	105
5.2 ข้อเสนอแนะ	106
รายการอ้างอิง	107
ภาคผนวก ก. ผลการทคสอบ Triaxial Compression (UU) Test	109
ภาคผนวก ข. ผลการทดสอบ ConsolidationTest	134
ภาคผนวก ค. ผลการทคสอบ Unconfined Compression ของตัวอย่างเข็มปูนขาว	141
ภาคผนวก ง. ข้อมูลจากการวัดค่าการทรุดตัว การเคลื่อนตัวค้านข้าง และแรงคันน้ำ	
ในสนามของแปลงทคสอบ PVD จากการศึกษาของ AIT	145
ภาคผนวก จ. รายละเอียดการวิเคราะห์ค่าการทรุดตัวของแปลงทคสอบ PVD(AIT).	167
ภาคผนวก ฉ. รายละเอียดการวิเคราะห์ Bearing Capacity ,Slope Stability ,และ	
ค่าการทรุดตัวของแปลงทคสอบเสาเข็มปูนขาว	181
ภาคผนวก ช. ภาพถ่ายระหว่างการศึกษาวิจัย	202
ประวัติผู้เขียน	218

สารบัญตาราง

ดารางเ	ħ	หน้า
2.1	คุณสมบัติทางวิศวกรรมของโครงสร้างดินแบบเป็นระเบียบและ	
	แบบระเกะระกะ	5
2.2	ผลที่เกิดขึ้นจากปฏิกิริยา Hydration	10
2.3	ผลกระทบของอุณหภูมิที่มีต่อคุณสมบัติของจิน	20
2.4	เครื่องมือที่ติดตั้งในสนามของแปลงทคสอบ PVD (AIT)	26
2.5	ค่าการทรุคตัวสุดท้ายของแปลงทคสอบ PVD	34
3.1	Testing Program of BH1 and BH2 (Initial)	40
3.2	Testing Program of sample from TS1	41
3.3	Testing Program of sample from TS2	42
3.4	ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงเฉือนจากการทคสอบในห้องปฏิบัติการ	
	กับค่าจากการวัดในสนาม	50
3.5	ความสัมพันธ์ระหว่างค่า N' กับ Consistency และ q _u	51
3.6	ความสัมพันธ์ระหว่าง N' กับ Dr และ φ	51
4.1	คุณสมบัติเบื้องต้นของดินบริเวณแปลงทคสอบ TS1(BH1 และ CPT)	56
4.2	คุณสมบัติเบื้องต้นของคืนบริเวณแปลงทคสอบ TS2 และ Dummy Area	
	(BH2 และ CPT2)	57
4.3	Natural Water Content of Treated Soils(TS1)	63
4.4	Natural Water Content of Treated Soils(TS2)	63
4.5	Plasticity Index of Treated Soils(TS1)	69
4.6	Plasticity Index of Treated Soils(TS2)	69
4.7	Dutch Cone Penetration Test of Treated Soils(TS1)	75
4.8	Dutch Cone Penetration Test of Treated Soils(TS2)	76
4.9	Triaxial Compression Test(UU) of Trested Soils(TS1)	86
4.10	Triaxial Compression Test(UU) of Trested Soils(TS2)	86
4.11	Compressibility Characteristics ของดินก่อนก่อสร้างเข็มปูนขาว	91
4.12	Compressibility Characteristics of Treated Soils at TS1	92
4.13	Compressibility Characteristics of Treated Soils at TS2	93

สารบัญตาราง(ต่อ)

ตารางที่		หน้า
4.14 ปริมาณการทรุคตัวและ Degree of Consolidation ของแปลงทคสอบ PV		
	จากการคำนวณและวัดค่าจากเครื่องมือในสนาม	99
4.15	ค่าสัดส่วนความปลอดภัยและปริมาณการทรุดตัวของแปลงทดสอบเข็มปูนขาว.	100

สารบัญรูป

รูปที่	1	หน้า
2.1	โครงสร้างของดินเหนียว	4
2.2	ส่วนประกอบของน้ำในมวลดิน	7
2.3	เครื่องมือและวิธีการติดตั้งเข็มปูนขาวโดยวิธี Placing	13
2.4	ผลของปฏิกิริยาของปูนขาวและการเปลี่ยนแปลงคุณสมบัติของคิน	15
2.5	การเปลี่ยนแปลงคุณสมบัติของดินที่ระยะต่างๆ จากเข็มปูนขาว	15
2.6	วิธีการติดตั้งเข็มปูนขาว	17
2.7	ค่าการเคลื่อนตัวจากการติดตั้งเข็มปูนขาว	17
2.8	อุณหภูมิของปูนขาวหลังทำปฏิกิริยาที่ช่วงระยะเวลาต่างๆ	18
2.9	ลักษณะชั้นดินบริเวณแปลงทดสอบเข็มปูนขาว	23
2.10	หน่วยแรงที่เกิดขึ้นในดินและเสาเข็ม	23
2.11	Comparison of Surface Settlements in PVD Test(TS1,TS2,and TS3)	27
2.124	Lateral Deformations with Depth of PVD Test(TS1)	28
2.13	Lateral Deformations with Depth of PVD Test(TS2)	29
2.14	Lateral Deformations with Depth of PVD Test(TS3)	30
2.15	Pore Pressure from Standpipe Piezometer Corrected for Settlements	
	of PVD Test (TS1)(AIT)	31
2.16	Pore Pressure from Standpipe Piezometer Corrected for Settlements	
	of PVD Test (TS2)(AIT)	32
2.17	Pore Pressure from Standpipe Piezometer Corrected for Settlements(TS3)	
	of PVD Test (TS3)(AIT)	33
2.18	Kobe-Japan field settlement	35
2.19	Kobe-Japan hyperbolic plots	35
2.20	Plot of ai as a function of n=D/d,H/D and Ch/Cv for vertical drains	37
3.1	Test Outline and Test Schedule	39
3.2	ตำแหน่งแปลงทุคสอบในสนาม	43
3.3	ผังบริเวณแปลงทคสอบ และตำแหน่งเจาะสำรวจและทคสอบ CPT	
	ก่อนติดตั้งเข็มปูนขาว	45
3.4	ตำแหน่งการเก็บตัวอย่างและทดสอบในสนามหลังติดตั้งเข็มปูนขาว	47
3.5	การทดสอบ Dutch Cone Penetration Test	48

สารบัญรูป(ต่อ)

ฆูปที่		หน้า
3.6	ความสัมพันธ์ระหว่าง Correction Fator μ กับ Pl	50
4.1	ลักษณะชั้นคินและคุณสมบัติเบื้องต้นของคินบริเวณแปลงทคสอบ TS1(BH1)	59
4.1	ลักษณะชั้นดินและคุณสมบัติเบื้องต้นของคินบริเวณ Dummy Area(BH2)	60
4.3	คุณสมบัติดินบริเวณแปลงทคสอบ TS1(BH1) และ Dummy Area(BH2).	61
4.4	Variation of Natural Water Content of Treated Soils with Time(TS1)	64
4.5	Variation of Natural Water Content of Treated Soils with Time(TS2)	65
4.6	Natural Water Content of Treated Soils(TS1)	67
4.7	Natural Water Content of Treated Soils(TS2)	68
4.8	Variation of Plasticity Index of Treated Soils with Time(TS1)	70
4.9	Variation of Plasticity Index of Treated Soils with Time(TS2)	71
4.10	Plasticity Index of Treated Soils(TS1)	72
4.11	Plasticity Index of Treated Soils(TS2)	73
4.12	Variation of Undrained Shear Strength(CPT) of Treated Soils	
	with Depth(TS1)	77
4.13	Variation of Undrained Shear Strength(CPT) of Treated Soils	
	with Depth(TS2)	79
4.14	Variation of Undrained Shear Strength(CPT) of Treated Soils	
	with Time(TS1)	81
4.15	Variation of Undrained Shear Strength(CPT) of Treated Soils	
	with Time(TS2)	82
4.16	Undrained Shear Strength(CPT) of Treated Scils(TS1)	84
4.17	Undrained Shear Strength(CPT) of Treated Scils(TS2)	85
4.18	Variation of Undrained Shear Strength(UU Test)	
	of Treated Soils withTime(TS1)	87
4.19	Variation of Undrained Shear Strength(UU Test)	
	of Treated Soils with Time(TS2)	88
4.20	Summary of Odeometer Test Results ของแปลงทดสอบ TS1	94
4.21	Summary of Odeometer Test Results ของแปลงทดสอบ TS2	95
4.22	e-log P from Odeometer Test Results(TS1)	96
4.23	e-log P from Odeometer Test Results(TS2)	97

สัญญลักษณ์และคำย่อ

Ac = Area of lime pile

Ar = Area Ratio

As = Area of Surrounding Soil

CPT = Cone Penetration Test
CR = Compression Ratio

D = Diameter of lime pile

 ΔW = Reduction of Water Content

e = Void Ratio

Ev = Expansion Ratio of the Volume of Lime Pile

φ = Internal FrictionFV = Field Vane Test

γc = Unit Weight of Lime Pile

γt = Unit Weight of Untreated Soil

n' = Porosity of Lime Pile

P = Pitch of Lime Pile

qc = cone bearing capacity

ρc = Consolidation Settlement

ρf = Final Primary SettlementRR = Recompression Ratio

Sr = Degree of Saturation

Su = Undrained Shear Strength

Ovm = Maximum Effective Pressure

 ⊙vo
 =
 Effective Overburden Pressure

U = Degree of Consolidation

u = Pore Pressure

Wo = Initial of Water Content