ผลกระทบของอินเฮเรนต์แอนไอโซทรอปีในก่อนและหลังการเกิดกำลังสูงสุด ของคินเหนียวอ่อนกรุงเทพฯ

นาย วิบูลย์ เจริญกุล



วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาวิศวกรรมโยธา ภาควิชาวิศวกรรมโยธา บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2541 ISBN 974-331-870-4

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลั่ย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

EFFECT OF INHERENT ANISOTROPY ON PRE AND POST PEAK STRENGTH CHARACTERISTICS OF SOFT BANGKOK CLAY

Mr. Wiboon Charoenkul

A Thesis Submitted in Partial Fullfillment of the Requirements
for the Degree of Master of Engineering in Civil Engineering

Department of Civil Engineering

Graduate School

Chulalongkorn University

Academic Year 1998

หัวข้อวิทยานิพนธ์ ผลกระทบของอินเฮเรนต์แอนไอโซทรอปีในก่อนและหลังการเกิดกำลังสูง สุดของดินเหนียวอ่อนกรุงเทพฯ โดย นาย วิบูลย์ เจริญกุล ภาควิชา วิศวกรรมโยธา อาจารย์ที่ปรึกษา อาจารย์ คร. สุพจน์ เตชวรสินสกุล บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่งของ การศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต (ศาสตราจาร์ย์ นายแพทย์ ศุภวัฒน์ ชุติวงศ์) คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ ประธานกรรมการ (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ คร. สุรพล จิวาลักษณ์) Pwor เพราริเรา อาจารย์ที่ปรึกษา (อาจารย์ คร. สุพจน์ เตชวรสินสกุล) กรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ คร. สุรฉัตร สัมพันธารักษ์)

วิบุลย์ เจริญกุล : ผลกระทบของอินเฮเรนต์แอนไอโซทรอปีในก่อนและหลังการเกิดกำลังสูงสุดของคินเหนียวอ่อนกรุงเทพฯ (EFFECT OF INHERENT ANISOTROPY ON PRE AND POST PEAK STRENGTH CHARACTERISTIC OF SOFT BANGKOK CLAY) อ.ที่ปรึกษา : อ.คร. สุพจน์ เคชวรสินสกุล, 107หน้า. ISBN 974-331-870-4

การวิจัยผลกระทบของอินเฮเรนท์แอนไอโซทรอปีในก่อนและหลังการเกิดกำลังสูงสุดของคินเหนียวอ่อนกรุงเทพฯนี้มีจุด ประสงค์เพื่อศึกษาพฤติกรรมของความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงและความเครียคที่เกิดจากการกระทำของแรงภายนอกในทิศทางต่างๆของคิน เหนียวอ่อนกรุงเทพฯในชั้น Weathered zone ซึ่งกาคว่ามีพฤติกรรมเป็นแอนไอโซทรอปีอันเนื่องมาจากลักษณะอนุภาคและการจัดเรียงตัวของ อนุภาคดินเหนียวเอง การวิจัยนี้คำเนินการศึกษาโดยใช้ดินตัวอย่างจากโครงการก่อสร้าง 2 แห่งในเขตกรุงเทพมหานคร ที่ระดับความลึกเดียวกัน ที่ 4 เมตรจากระดับผิวดินเดิมลงไป การทดสอบที่ใช้เพื่อศึกษาแอนไอโซทรอปีในการวิจัยนี้มีทั้งสิ้น 4 การทดสอบ ได้แก่

1.การทคสอบแรงเฉือนโคยตรง
2.การทคสอบแรงเฉือนแบบวงแหวน
3.การทคสอบแรงอัคแบบไม่ถูกจำกัค
4.การทคสอบการอัคตัวกายน้ำใน1มิติ

การทคสอบทั้งหมดได้ทคสอบโคยใช้หน่วยแรงคั้งฉากกระทำต่อคัวอย่างที่ถูกคัดให้เอียงตามมุมต่างๆกัน 6 มุมคือ 0, 15, 30, 60, 75และ90 องศา หน่วยแรงคั้งฉากที่ใช้จะเอียงทำมุมกับแนวคิ่ง 0, 15, 30, 60, 75และ90 องศาสัมพัทธ์กับความเอียงของตัวอย่างตามลำคับเช่น เคียวกัน หน่วยแรงคั้งฉากที่ใช้ทคสอบจะอยู่ในช่วง 0.350 ถึง 3.00 ksc.เพื่อศึกษาผลของแอนไอโซทรอปีที่ OCR ต่างๆกัน การทคสอบแรงเฉือน จะอยู่ในเงื่อนไข Consolidated drain ส่วนการทคสอบแรงอัคแบบไม่ถูกจำกัดจะอยู่ในเงื่อนไข Unconsolidated undrain.

จากผลการทคสอบที่ได้พบว่าในการทคสอบกำลังรับแรงเฉือนโดยตรง พฤติกรรมของความสัมพันธ์ของหน่วยแรงและ ความเครียด พบว่าค่ากำลังรับแรงเฉือนสูงสุดนี้มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อระนาบที่รับแรงเฉือนทำมุมกับแนวราบเพิ่มขึ้น โดยกำลังรับแรงเฉือนสูง สุดปรากฏเมื่อระนาบรับแรงเฉือนมีทิสทางขนานกับแนวราบและค่ำสุดเมื่อระนาบที่รับแรงเฉือนทำมุมกับแนวราบ60 ถึง 90 องสาแต่อย่างไรก็ ตามกำลังรับแรงเฉือนสูงสุดและค่ำสุดนี้มีค่าแตกต่างไม่มากนักและจะมีแนวโน้มชัดเจนในดินคัวอย่างจากจุฬาฯเท่านั้น ส่วนผลการทคสอบ กำลังรับแรงเฉือนแบบวงแหวนก็แสดงแนวโน้มในลักษณะเดียวกันแต่กำลังรับแรงเฉือนสูงสุดและค่ำสุดจะไม่ปรากฏที่ระนาบใดระนาบหนึ่ง โดยเฉพาะ

สำหรับผลการทคสอบแรงอัคแบบไม่จำกัดในตัวอย่างคืนจากมหิคลก็พบว่าทิศทางของหน่วยแรงที่กระทำต่อตัวอย่างมีผลต่อ กำลังรับแรงอัคแบบไม่ระบายน้ำของตัวอย่างค้วย จากผลการทคสอบ จะได้กำลังรับแรงอัคแบบไม่ระบายน้ำสูงสุดเท่ากับ 0.20 ksc. เมื่อทิศทาง ของหน่วยแรงที่กระทำต่อตัวอย่างทำมุม 30 องศากับแนวคิ่ง และค่าสัมประสิทธิ์ของแอนไอโซทรอปี, K มีค่าเท่ากับ1.54

การทคสอบการอัคตัวกายน้ำใน เมิติ(Consolidation test)จะให้ผลที่ไม่ชัคเจนนักและมีความกระจัคกระจายมากในแต่ละระนาบ ทำให้ยากที่จะสรุปได้ว่าผลของการอัคตัวกายน้ำใน เมิติในทิศทางต่างๆเป็นแอนไอโซทรอปีด้วย เช่นในคินตัวอย่างจากจุฬาฯพบเพียงว่าเมื่อน้ำ หนักแนวดิ่งกระทำในทิศทางดั้งฉากกับแนวราบจะทำใหเกิดการทรดตัวมากกว่าเมื่อน้ำหนักแนวดิ่งที่ทิศขนานกับแนวราบ

อย่างไรก็ตามหากคูผลโคยรวมแล้วจะพบว่ากำลังรับแรงเฉือนของคืนเหนียวกรุงเทพฯจะมีพฤติกรรมเป็นแอนไอโซทรอปี แต่ จะปรากฏอย่างไม่เค่นซัคนักสำหรับคินเหนียวกรุงเทพฯที่นำมาทคสอบ

ซึ่งอาจเนื่องมาจากคินคัวอย่างอยู่ในช่วงเปลี่ยนแปลงระหว่างชั้น Weathered zone กับชั้นคินเหนียวอ่อน รวมทั้งลักษณะโครง สร้างภายในที่เกิดจากการตกตะกอนที่เป็นชนิด marine deposit.

ภาควิชา	วิศวกรรมโยธา	ลายมือชื่อนิสิต
สาขาวิชา	วิศวกรรมโยธา	ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา 🚓 🖾 โดเลเลเลเล
ปีการศึกษา	2541	ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

3971699021 : MAJOR CIVIL ENGINEERING

KEY WORD: SHEAR STRENGTH / ANISOTROPY / DIRECT SHEAR / RING SHEAR / DRAINED STRENGTH

WIBOON CHAROENKUL: EFFECT OF INHERENT ANISOTROPY ON PRE AND POST PEAK STRENGTH CHARACTERISTICS OF SOFT BANGKOK CLAY. THESIS ADVISOR: SUPOT TEACHAVORASINSKUN, D.Eng.

107pp. ISBN 974-331-870-4

The study of effect of inherent anisotropy on pre and post peak strength characteristic of soft Bangkok clay aims to present the behavior of stress-strain relation using laboratory tests. The soil samples in this research were collected from two sites located in center of Bangkok, at the same depth (-4 m.). The program of tests including 4 tests;

1.Direct shear test

2.Ring shear test

3.Unconfined compression test

4. Consolidation test

The block samples were, first, cut at various inclination; i.e., a = 0, 15, 30, 60, 70 and 90 degrees with respect to the in-situ horizontal plane and, then, trimmed to fit the dimension of each apparatus. The initial overburden pressures used in the present study were varying from 0.350 to 3.00 ksc. All shearing tests were in consolidated drain condition, except unconfined compression test that was in unconsolidated undrained condition.

From the results of direct shear tests, it was shown that the maximum shear strength increase along the increasing of inclination of shearing plane. The maximum shear strength was mostly observed for sample trimmed to make angles of about 60 to 90 degrees to horizontal. However, there is a little difference between maximum and minimum shear strength and the difference was more pronounced only in the Chulalongkorn specimens. As same as the results of ring shear tests, the tendency of maximum shear strength was less obvious. Moreover, it was found that for, sample tested below its expected in-situ overburden stress (OC sample), the effect of bedding plane was very small.

For the unconfined compression tests, it was found that the direction of stress affect to the undrained compression strength. The maximum undrained shear strength equals 0.20 ksc. When the direction of normal stress making the angle of 30 degree to vertical and the coefficient of anisotropy shows at 1.54.

More scattered and obscure of the results were found in this consolidation tests. It is difficult to conclude about anisotropy of deformation characteristics of these samples. The results show only that the specimens from Chulalongkorn have more settlement in insitu vertical than horizontal direction.

The totally results of shear strength tests, it can be concluded that the behavior of shear strength of Bangkok clay is anisotropy but not much pronounced in the sample at this depth. The effect of sample arrangement on the residual strength was very small as may be expected since the application of very large strain may already destroy the structure of the thin sample.

ภาควิชา วิศวกรรมโยชา สาขาวิชา วิศวกรรมโยชา

ลายมือชื่อนิสิต.....

ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา....โ

ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม...

र्वा । जार्का के क्ष्यू

กิตติกรรมประกาศ



วิทยานิพนธ์ฉบับนี้สำเร็จลุล่วงไปได้ด้วยความช่วยเหลือ คำปรึกษา คำแนะนำรวมทั้งข้อชี้แนะ แนวทางในการดำเนินการวิจัยที่ดียิ่งจากอาจารย์ คร.สุพจน์ เตชวรสินสกุล อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ ตลอดจนผู้ช่วยศาสตราจารย์ คร.สุรฉัตร สัมพันธารักษ์และ อาจารย์ คร.บุญชัย อุกฤษฏชนซึ่งให้คำ ปรึกษาและข้อคิดเห็นต่างๆมาโดยตลอดขอกราบขอบพระคุณ ผู้ช่วยศาสตราจารย์ คร.สุรพล จิวาลักษณ์ ที่ได้ร่วมเป็นประธานกรรมการการสอบวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ และขอขอบคุณผู้ที่ได้ให้ความช่วยเหลือใน การทดสอบทุกท่านที่มิได้กล่าวไว้ ณ ที่นี้ด้วย

นาย วิบูลย์ เจริญกุล

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	1
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	ข
กิตติกรรมประกาศ	ฉ
สารบัญ	ช
สารบัญตาราง	លូ
สารบัญภาพ	Ŋ
สัญลักษณ์	ณ
บทที่	
บทที่1 บทนำ	1
1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา	1
1.2 วัตถุประสงค์ของงานวิจัย	2
1.3 ขอบเขตของการวิจัย	2
1.4 ประโยขน์ที่กาดว่าจะใด้รับ	4
บทที่2 ทฤษฎีและทบทวนงานในอดีต	5
2.1 โครงสร้างของคืน	5
2.1.1 โครงสร้างของคินที่ใม่มีแรงยึดเหนี่ยว (Cohesionless soil)	5
2.1.2 โครงสร้างของดินที่มีแรงยึดเหนี่ยว (Cohesive soil)	7
2.2 ลักษณะของชั้นคินกรุงเทพฯ	8
2.3 หลักการพื้นฐานของกำลังรับแรงเฉือนของคิน	15
2.4 วิธีการทคสอบหากำลังรับแรงเฉือนของคืน	18
2.4.1 ชนิคการทคสอบ	18
2.4.2 วิธีการทดสอบกำลังรับแรงเฉือน แบ่งตามการควบคุมการทดสอบ	19
2.2.3 วิธีการทคสอบกำลังรับแรงเฉือน แบ่งตามเครื่องมือที่ใช้ทคสอบ	19
2.5 Disturbance ของคินตัวอย่างที่เกิดจากอุปกรณ์การเก็บตัวอย่าง	28
2.6 หน่วยแรงประสิทธิผล	29
2.7 ผลกระทบของแอนไอโซทรอปีต่อกำลังรับแรงของคิน	29

สารบัญ(ต่อ)

บทที่	หน้า
2.8 Residual strength ของคินที่มีแรงชื่ดเหนี่ยว	33
2.9 กำลังรับแรงเฉือนของคินกรุงเทพฯ	33
บทที่3 ขั้นตอนการคำเนินงานวิจัย	35
3.1 บทน้า	35
3.2 การเก็บตัวอย่างดิน	37
3.2.1สถานที่ที่เก็บตัวอย่างคิน	37
3.2.2 ลักษณะดินตัวอย่าง	39
3.2.3 การเกี้บตัวอย่างดิน	39
3.3 รายละเอียคการทคสอบ	41
3.3.1 Direct shear test	41
3.3.2 Ring shear test	41
3.3.3 Consolidation test	43
3.3.4 Unconfined compression test	43
3.4 การคำนวณ	43
3.4.1 การคำนวณผลการทคสอบแรงเฉือน โคยตรง	43
3.4.2 การคำนวณผลการทคสอบแรงเฉือนแบบวงแหวน	44
บทที่4 ผลการทคสอบและการวิเคราะห์	46
4.1 ผลการทคสอบแบบDirect shear test	46
4.2 ผลการทดสอบแบบRing shear test	60
4.3 ผลกระทบของระนาบรับแรงเฉือนต่อค่าShear modulus	70
4.4 ผลการทคสอบ Unconfined compression test	79
4.5 ผลการทคสอบ Consolidation test	86
บทที่ร สรุปผลและข้อเสนอแนะ	92
5.1 สรุปผลการวิจัย	92
5.2 ข้อเสนอแนะ	94

สารบัญ(ต่อ)

บทที่	หน้า
รายการอ้างอิง	95
ภาคผนวก	
ภาคผนวก ก.รายละเอียดเครื่องมือที่ใช้ทดสอบ	97
ประวัติผู้วิจัย	107

สารบัญตาราง

ตารางที่		หน้า
2.1	แสดงคุณสมบัติทางวิศวกรรมของชั้นดินกรุงเทพฯตามความลี๊ก	13
2.2	แสคงคุณสมบัติทางวิศวกรรมเบื้องต้นของชั้นคินเหนียวอ่อนกรุงเทพฯ	14
3.1	แผนผังขั้นตอนการคำเนินการวิจัย	36
3.2	คุณสมบัติทางวิศวกรรมเบื้องต้นของคินที่ใช้ทดสอบ	39
3.3	รายการการทคสอบแรงเฉื่อน	42
4.1	อัตราส่วนของกำลังรับแรงเฉือนสูงสุดต่อน้ำหนักกดทับในการทคสอบแบบDirect	
	shear	46

สารบัญภาพ

รูปที่		หน้า
1.1	แสดงทิศทางของมุม α	4
2.1	แสคงโครงสร้างแบบ Single-grained	6
2.2	แสคงโครงสร้างแบบ Honeycombed	6
2.3	แสคงลักษณะ โครงสร้างของคิน	7
2.4	วัฏจักรทางธรณีวิทยา	9
2.5	แสคงลักษณะของชั้นคินบริเวณกรุงเทพมหานคร โคยทั่วไป	11
2.6	รูปตัดแสคงชั้นดินบริเวณใกล้เคียงกรุงเทพฯ จากทิศเหนือไปทิศใต้	12
2.7	รูปตัดแสดงชั้นดินบริเวณใกล้เคียงกรุงเทพฯ จากทิศตะวันออกไปทิศตะวันตก	12
2.8	ลักษณะรูปร่างต่างๆของอนุภาคเม็คดิน	15
2.9	ส่วนประกอบของกำลังรับแรงเฉือน	16
2.10	แสคงความสัมพันธ์ตามกฎของคูลอมป์	17
2.11	Conceptual of UU-test	18
2.12	แสดงลักษณะ Shear box ของ Direct shear test	20
2.13	ผลการทคสอบกำลังรับแรงเฉือน โคยตรงแบบระบายน้ำในคินเหนียวที่อัคแน่น	
	เกินตัว	22
2.14	แบบจำลองของตัวอย่างคินที่ทคสอบโคยเครื่องมือทคสอบแรงเฉือนแบบวงแหวน	23
2.15	หลักการทำงานของเครื่องมือ Torsion และ Ring shear(1)	24
2.16	หลักการทำงานของเครื่องมือ Torsion และ Ring shear(2)	25
2.17	การกระจายหน่วยแรงตั้งฉากในลักษณะต่างๆที่กระทำต่อตัวอย่างคินในการทคสอบ	
	กำลังรับแรงเฉือนแบบวงแหวน	26
2.18	ผลกระทบของการสมมติการกระจายหน่วยแรงตั้งฉากในแบบต่างๆที่มีต่อค่ามุมต้าน	
	ทานแรงเฉือน	27
2.19	กำลังรับแรงเฉือนแบบไม่ระบายน้ำในทิศทางต่างๆของคินเหนียวตามสมการที่2.4	30
2.20	ผลการทคสอบกำลังรับแรงอัดแบบไม่จำกัดของ Welland clay, Ontario	31
2.21	ผลการทคสอบกำลังรับแรงอัดแบบไม่จำกัดของ Welland clay, Ontario แสคงในรูป	
	กราฟเชิงขั้ว	31

รูปที่		หน้า
2.22	ผลการทดสอบ Vane shear ในคินเหนียวอ่อนกรุงเทพฯในแต่ละระนาบที่ความลึก	
	ต่างๆกัน	33
3.1	แสคงแผนผังที่ตั้งของโครงการที่สนใจ	38
3.2	ลักษณะกระบอกที่ใช้เก็บตัวอย่าง	40
3.3	ขั้นตอนการใช้กระบอกพีวีซีเก็บตัวอย่าง	40
4.1	แสดงการเปรียบเทียบผลการทคสอบกำลังรับแรงเฉือนโดยตรงในระนาบต่างๆ	
	ของคินจากจุฬาฯที่0.705 ksc	47
4.2	แสดงการเปรียบเทียบผลการทดสอบกำลังรับแรงเฉือนโดยตรงในระนาบต่างๆ	
	ของดินจากจุฬาฯที่1.410 ksc	48
4.3	แสคงการเปรียบเทียบผลการทคสอบกำลังรับแรงเฉือน โดยตรงในระนาบต่างๆ	
	ของคินจากจุฬาฯที่2.820 ksc	49
4.4	แสคงการเปรียบเทียบค่าอัตราส่วนของกำลังรับแรงสูงสุคต่อน้ำหนักกคทับใน	
	ระนาบต่างๆของดินจากจุฬาฯ(DS-test)	50
4.5	อัตราส่วนT/O'vในรูปของPolar co-ordinate ของการทคสอบDirect shearในคิน	
	จากจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย	51
4.6	แสคงขอบเขตการวิบัติของMohr-Coulomb ของการทคสอบDirect shear testในคิน	
	จากจุฬาฯ	52
4.7	ค่าф ที่คำนวณได้จากMohr-CoulombในPolar co-ordinate(จุฬาฯ)	53
4.8	แสคงการเปรียบเทียบผลการทคสอบกำลังรับแรงเฉือนโคยตรงในระนาบต่างๆของ	
	คินจากมหิดลที่0.353ksc	54
4.9	แสดงการเปรียบเทียบผลการทคสอบกำลังรับแรงเฉือนโคยตรงในระนาบต่างๆของ	
	คินจากมหิคลที่0.705ksc	55
4.10	แสดงการเปรียบเทียบผลการทดสอบกำลังรับแรงเฉือนโดยตรงในระนาบต่างๆของ	
	คินจากมหิคลที่1.410ksc	56
4.11	แสดงการเปรียบเทียบค่าอัตราส่วนของกำลังรับแรงสูงสุดต่อน้ำหนักกดทับใน	
	ระบาบต่างๆของดิบจากมหิดล(DS-test)	57

รูปที่		หน้า
4.12	อัตราส่วนT/O'vในรูปของPolar co-ordinate ของการทคสอบDirect shearในคืน	
	จากมหาวิทยาลัยมหิดล	58
4.13	แสดงขอบเขตการวิบัติของMohr-Coulomb ของการทดสอบDirect shear testในดิน	
	จากม.มหิดล	59
4.14	ค่าф ที่คำนวณได้จากMohr-CoulombในPolar co-ordinate(ม.มหิคล)	59
4.15	แสคงการเปรียบเทียบผลการทคสอบกำลังรับแรงเฉือนแบบวงแหวนในระนาบต่างๆ	
	ของคินจากจุฬาฯที่0.749ksc	61
4.16	แสคงการเปรียบเทียบผลการทคสอบกำลังรับแรงเฉือนแบบวงแหวนในระนาบต่างๆ	
	ของคินจากจุฬาฯที่1.498ksc	62
4.17	แสดงการเปรียบเทียบผลการทคสอบกำลังรับแรงเฉือนแบบวงแหวนในระนาบต่างๆ	
	ของคินจากจุฬาฯที่2.996ksc	63
4.18	แสดงการเปรียบเทียบผลการทดสอบกำลังรับแรงเฉือนแบบวงแหวนในระนาบต่างๆ	
	ของดินจากมหิดลที่0.374ksc	64
4.19	แสคงการเปรียบเทียบผลการทคสอบกำลังรับแรงเฉือนแบบวงแหวนในระนาบต่างๆ	
	ของดินจากมหิคลที่0.749ksc	65
4.20	แสดงการเปรียบเทียบผลการทดสอบกำลังรับแรงเฉือนแบบวงแหวนในระนาบต่างๆ	
	ของคินจากมหิคลที่1.498ksc	66
4.21	แสดงการเปรียบเทียบค่าอัตราส่วนของกำลังรับแรงสูงสุดต่อน้ำหนักกดทับใน	
	ระนาบต่างๆของคินจากจุฬาฯ(RS-test)	67
4.22	แสดงการเปรียบเทียบค่าอัตราส่วนของกำลังรับแรงสูงสุดต่อน้ำหนักกดทับใน	
	ระนาบต่างๆของดินจากมหิดถ(RS-test)	68
4.23	ค่า ϕ ที่คำนวณได้จากMohr-CoulombในPolar co-ordinate(a)จุฬาลงกรณ์มหาวิท	
	ยาลัย (b)มหาวิทยาลัยมหิดล	69
4.24	ความสัมพันธ์ระหว่างค่าSecant modulusและShear strain ของการทคสอบDirect	
	shear testในดินจากจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย(X=0องศา)	71

รูปที		หน้า
4.25	ความสัมพันธ์ระหว่างค่าSecant modulusและShear strain ของการทคสอบDirect	
	shear testในดินจากมหาวิทยาลัยมหิดล(α =0องศา)	72
4.26	การเปลี่ยนแปลงของค่าG/Tmaxของคินตัวอย่างจากจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย	73
4.27	การเปลี่ยนแปลงของค่าG/Tmaxของคืนตัวอย่างจากมหาวิทยาลัยมหิดล	74
4.28(a)	ค่า G/TmaxในรูปของPolar co-ordinateของการทคสอบDirect shearในคินตัวอย่าง	
	จากจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย(γ =1%)	75
4.28(b)	ค่า G/TmaxในรูปของPolar co-ordinateของการทคสอบDirect shearในคินตัวอย่าง	
	จากจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย(γ=50%)	76
4.29(a)	ค่า G/Tmax ในรูปของPolar co-ordinateของการทคสอบDirect shear ในคินตัวอย่าง	
	จากมหาวิทยาลัยมหิดล(γ=1%)	77
4.29(b)	ค่า G/TmaxในรูปของPolar co-ordinateของการทคสอบDirect shearในคืนตัวอย่าง	
	จากมหาวิทยาลัยมหิดล(γ=50%)	78
4.30	แสดงการเปรียบเทียบลักษณะ stress-strain curveในระนาบต่างๆของดินจากมหิดล	80
4.31	แสดงทิศทางของมุมα ในการทดสอบ Unconfined compression test	79
4.32	ค่า Unconfined compressive strength ในระนาบต่างๆของดินจากมหิดล	81
4.33	ผลการทคสอบแรงอัคแบบไม่จำกัดในระนาบต่างๆแบบเชิงขั้วของคินตัวอย่างจาก	
	มหาวิทยาลัยมหิดล	82
4.34	ลักษณะการวิบัติของตัวอย่างคินที่ทคสอบโคยใช้ Unconfined compression test	84
4.35	ลักษณะของตัวอย่างคินหลังการทคสอบแบบไม่จำกัค	85
4.36	แสคงการเปรียบเทียบผลการทคสอบConsolidation ในระนาบต่างๆของคินจาก	
	จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย	87
4.37	แสคงการเปรียบเทียบผลการทคสอบConsolidation ในระนาบต่างๆของคินจาก	
	มหาวิทยาลัยมหิคล	88
4.38	การเปลี่ยนแปลงของCompressibility ของตัวอย่างคินจากจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย	
	ต่อมุม α	89

รูปที่		หน้า
4.39	การเปลี่ยนแปลงของCompressibility ของตัวอย่างคินจากจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย	
	ต่อมุม α	89
4.40	แสดงการเปรียบเทียบค่า Coefficient of Consolidation ในระนาบต่างๆของคินจาก	
	จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย	90
4.41	แสดงการเปรียบเทียบค่า Coefficient of Consolidation ในระนาบต่างๆของคินจาก	
	มหาวิทยาลัยมหิดล	91

สัญลักษณ์

= ค่าแรงยึดเหนี่ยวระหว่างอนุภาคดินเหนียว = Compression Index C_{c} = ค่าโมคูลัสแรงเฉือน G = คินเหนียวชนิดอัดแน่นปกติ(Normally Consolidated Clay) NC = คินเหนียวชนิดอัดแน่นเกินตัว(Overconsolidated Clay) OC = สัคส่วนอัคแน่นเกินตัวของคิน(Over Consolidation Ratio) OCR = Plastic Index PΙ PL = Plastic Limit = ค่ากำลังรับแรงเฉือนชนิคไม่ระบายน้ำ(Undrained Shear Strength) S_{u} = ค่าปริมาณความชื้นตามธรรมชาติ(Natural Water Content) = ค่ามุมเสียคทานภายใน ф = หน่วยแรงรวม σ = หน่วยแรงประสิทธิผล Ω, σ_n = หน่วยแรงตั้งฉาก σ_{p} = Preconsolidation Pressure = หน่วยแรงรวมในแนวดิ่ง σ o... = หน่วยแรงรวมประสิทธิผลในแนวคิ่งตามธรรมชาติ = กำลังรับแรงเฉือน

τ