

การวิเคราะห์เส้นยิรภกษาและการคาดคะเนการทรุดตัวของกำแพงกันคลื่น
บนชั้นดินอ่อน



นายอนุชิต วิศิษฐ์วิน

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

วิทยานิพนธ์เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พศ.2529

ISBN 974-566-290-9

013359

{ 18195490 }

STABILITY ANALYSIS AND SETTLEMENT PREDICTION
OF BREAKWATER ON SOFT CLAY

MR. ANUCHIT THITIKAWIN

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

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

Department of Civil Engineering

Graduate School

Chulalongkorn University

1986

หัวขอวิทยานิพนธ์

การวิเคราะห์เสถียรภาพและการคาดคะเนการทรุดตัวของกำแพง
กันคลื่นบนชั้นดินอ่อน

โดย

นายอนุชิต จิติกวิน

ภาควิชา

วิศวกรรมโยธา

อาจารย์ที่ปรึกษา

ศาสตราจารย์ ดร.คิเรก ลาวัณย์ศิริ



บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้กับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่งของการ
ศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

.....บ......

(รองศาสตราจารย์ ดร.สรชัย พิศาลบุตร)

รักษาการในคำแนะนำของรองคณบดีฝ่ายวิชาการ

ปฏิบัติราชการแทนรักษาการในคำแนะนำคณบดีบัณฑิตวิทยาลัย

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

.....บ...... ประธานกรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.สุรพล จิราภรณ์)

.....บ...... กรรมการ

(ศาสตราจารย์ ดร.คิเรก ลาวัณย์ศิริ)

.....บ...... กรรมการ

(รองศาสตราจารย์ ดร.บุญสม เลิศธิรัญวงศ์)

.....บ...... กรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ทวี ชนะเจริญกิจ)

หัวข้อวิทยานิพนธ์

การวิเคราะห์เสถียรภาพและการคาดคะเนการทรุดตัวของ
กำแพงกันคลื่นแบบชั้นคินอ่อน

ชื่อนิสิต

นายอนุชิต ฐิติกวิน

อาจารย์ที่ปรึกษา

ศาสตราจารย์ ดร. ค. ดิเรก ลาวัณย์ศรี

ภาควิชา

วิศวกรรมโยธา

ปีการศึกษา

2528



บทคัดย่อ

ในการวิจัยนี้ได้ทำการศึกษาถึงปัญหาทางค้านเสถียรภาพ และการทรุดตัวของกำแพงกันคลื่นแบบทินทิง ซึ่งมีโครงการที่จะทำการก่อสร้างเพื่อบังกันการกัดเซาะชายฝั่ง เนื่องจากคลื่นนำในทะเลบริเวณชายฝั่งของเขตภาคใน บริเวณปากแม่น้ำตาขอกในซึ่งจากการศึกษาและสำรวจทางค้านธารลีวิทยาแล้วพบว่าบริเวณนี้มีคินชันบนเป็นชั้นดินเหนียวอ่อนอันเป็นอุปสรรคทางค้านเสถียรภาพและการทรุดตัวของโครงสร้างเป็นอย่างมาก ส่วนชั้นล่างจะมีลักษณะชั้นทรายสลับกับคินเหนียวโดยในการศึกษานี้ได้ครอบคลุมไปถึงการศึกษาถึงคุณสมบติของคินชันพื้นฐานในแต่ละชั้น และวิเคราะห์คุณสมบติของคินนี้มาทำการวิจัยถึงปัญหาทางค้านเสถียรภาพและการทรุดตัวของโครงสร้าง

การวิเคราะห์ปัญหาทางค้านเสถียรภาพนี้ได้คำนึงถึงกำลังรับแรงเฉือนของคินเหนียวอ่อนชั้นบนซึ่งผู้วิจัยได้ใช้ค่ากำลังรับแรงเฉือนของคินจากการทดสอบ Field Vane Shear ในสนาม มาทำการประมาณหาค่ากำลังรับแรงเฉือนแบบอันเดรน และทำการปรับแก้ค่าด้วย Bjerrum's Correction ซึ่งผลที่ได้ปรับแก้แล้วได้นำมาเป็นข้อมูลสำหรับการวิเคราะห์ทางค้านเสถียรภาพต่อไป ส่วนในการคิดพื้นฐานที่อยู่ลึกลงไปที่เป็นชั้นดินทรายได้ใช้ข้อมูลจากการทดสอบ STANDARD PENETRATION โดยนำเอาค่า (N-Value) ที่ได้จากการทดสอบคินในชั้นทรายนำมาปรับแก้ เนื่องจากผล Effective Overburden Pressure โดยวิธีการของ Peck Hanson & Thornburn (1974) และจึงนำค่าที่ปรับแก้แล้วนี้มาทำการประมาณค่ามุมเสียดทานภายในของคินชันทรายเพื่อใช้เป็นข้อมูลในการวิเคราะห์ต่อไป

ในการวิเคราะห์ที่ถึงการทรุดตัวของโครงสร้างนี้ ได้ใช้ข้อมูลจากการทดสอบ

Consolidation มาทำการวิเคราะห์หาขนาดของการทรุดตัวที่เกิดจากของโครงสร้างโดยแบ่งวิธีการวิเคราะห์ออกเป็นวิธีขั้นพื้นฐาน 1 มิติ ของ Terzaghi , วิธีของ Skempton และ Bjerrum (1957) และวิธีทฤษฎีอิลาสติก ในการวิเคราะห์ได้คำนวณหาหน่วยแรงที่เกิดขึ้นในคินพื้นฐานให้โครงสร้างทรงจุกถูกกางกลางเนื่องจากน้ำหนักโครงสร้าง โดยใช้ทฤษฎีของ Grey(1936) มาทำการวิเคราะห์หาขนาดของการทรุดตัวที่เกิดขึ้นทั้ง 3 วิธี

จากการวิเคราะห์ทางด้านเสถียรภาพ แสดงให้ทราบว่าหากจะทำการก่อสร้างกำแพงกันคลื่นบริเวณนี้แล้วจะประสบกับปัญหาทางด้านเสถียรภาพได้ เนื่องจากมีค่าอัตราส่วนความปลดออกภัยที่ต่ำ และพบว่าในการถีกคินพื้นฐานมีลักษณะที่แบ่งกันเป็นชั้น ๆ และกำลังของคินเปลี่ยนแปลงตามลักษณะของชั้นคิน การวิเคราะห์ทางด้านเสถียรภาพควรจะใช้วิธีการของ Wedge Method ทำการวิเคราะห์ เนื่องจากจะสามารถถูกกำหนดระนาบของการพินติได้ค่อนข้างน่าเชื่อถือและจะได้คาดคะเนอัตราส่วนความปลดออกภัยที่คาดว่าจะเป็นไปได้ด้วย

นอกจากนี้พบว่าสำหรับโครงสร้างกำแพงกันคลื่นนี้การที่จะใช้ Geotextiles Sheet ปูไว้ในชั้นพื้นฐานนั้นไม่สามารถจะช่วยเพิ่มเสถียรภาพได้มากนัก โดยสามารถเพิ่มได้เพียง 1-2% เท่านั้นซึ่งน้อยมาก

ในการวิเคราะห์ดังขนาดของการทรุดตัวของโครงสร้างเนื่องจากการวิจัยนี้เป็นเพียงชั้นเริ่มต้นเท่านั้นข้อมูลต่าง ๆ ที่ใช้ในการวิเคราะห์จึงเป็นข้อมูลที่ได้จากการทดสอบคืนในห้องปฏิบัติการเท่านั้น ซึ่งจะสามารถวิเคราะห์ได้เพียงเป็นแนวทางในการศึกษาเพื่อออกแบบในการก่อสร้างต่อไปเท่านั้น โดยจากผลที่ได้พบว่าเนื่องจากสภาพของชั้นคินพื้นฐาน มีชั้นคินเนียวน้ำลึกมากนัก คั่งน้ำขนาดของการทรุดตัวของโครงสร้างจึงไม่มากนัก แต่อาจเกิดปัญหาทางด้านการยุบตัวของโครงสร้างหรือวัสดุที่ใช้ถม แต่ปัญหาดังกล่าวอาจແກ້ໄຂได้บางโครงการนู่น Geotextiles Sheet ในชั้นพื้นฐาน จากการวิเคราะห์นั้นถ้าไม่พิจารณาถึงการยุบตัวของวัสดุที่ใช้ถมแล้วจะได้ค่าของขนาดการทรุดตัวของโครงสร้าง เกิดขึ้นໄคปริมาณ 15-47 ซม. ซึ่งสำหรับลักษณะของโครงสร้างประเภทนี้แล้วจะไม่เป็นปัญหาในการใช้ประโยชน์มากนัก แต่ในการถีกค้องการจะทำการประมาณค่าการทรุดตัวให้ได้ถูกต้องนั้น จะต้องทำการสำรวจหาข้อมูลในสนามเพิ่มเติมอีก เช่น การสร้างโครงสร้างจำลองเพื่อทดสอบและทำการวัดค่าความคันน้ำของเพิ่มที่เกิดขึ้นจริงภายใต้โครงสร้าง

นั้น แต่ยังไร้ที่เนื่องจากในการกระทำดังกล่าวจะต้องเสียค่าใช้จ่ายที่สูงจึงคิดว่าการวิเคราะห์โดยวิธีของขันพื้นฐาน 1 มิติ ของ Terzaghi นี้จะเพียงพอและเหมาะสมสมที่สุด

จากการทั้งทางด้านเสถียรภาพและขนาดการทรุดตัว สามารถสรุปได้ว่า โครงสร้างที่จะทำการก่อสร้าง อาจเกิดการพิบัตทางด้านเสถียรภาพ ซึ่งในการแก้ไขนั้น อาจจะกระทำได้โดยการสร้าง Berm ด้านข้างเพื่อเพิ่มเสถียรภาพของโครงสร้างหรือทำการขุดดินออก ขันบันออกและไส้ดินรายหนึ่ง เพื่อตัดปัญหาทางด้านการพิบัตที่อาจจะเกิดขึ้นได้

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ABSTRACT

In this research study about the stability and settlement problem of Rubbles Mounded Breakwater Structure for Shore Protection project at Tak Bai river mouth, Narathiwat Province, According to soil investigation found that the top soil layer is soft clay which creates the problem of stability and settlement

To analysis the stabiliily problem, This research use undrained Shear strength of soil from field vane shear test, and had been adjust by Bjerrum's Correction factor before using in the analysis. For the deep soil layer, which is sand, The N-Value had been foundly from Standard penetration test and had been Corrected by Method of Peck Hanson & Thornburn (1974)

To analysis the settlement of structure, The result from Consolidation test had been used to find the settlement at the centers of Structure. The method of analysis had been devided into 3 method. The first method is convention one dimension method of Terzaghi, The second is Skempton & Bjerrum (1957) method and the third is elastic method. In analysis the stress distribution beneath the centerline of structure had been also calculated by the theory of grey (1936)

The result from stability analysis shown that the Construction of Breakwater Structure shall by confront with the stabiliily problem because of low safty factor in case of soil foundatios layer and different properties, the wedge method should be used in stability analysis because the method will give the worst safe result.

In this case. The result is also shown that using geotextiles sheet can increase the stability only about 1-2%

In Settlement analysis, The value of Settlement vary from 15 to 47 cm. depend on method of analysis.The calculated settlement in this research is can be use to be guideline for preliminary study. The exact settlement shall be find out during Construction by direct measurement of excess pore water pressure

To solve the stability and settlement problem.The Construction should be add side berm to increase.The stability which can reduce the problem of possible failure.



กิตติกรรมประกาศ

ในการทำวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณศาสตราจารย์ ดร.ตีเรก ลาวัณย์ศิริ ที่ได้ให้คำปรึกษา แนะนำแนวทาง ตรวจสอบ ตลอดจนปรับปรุงแก้ไขจนวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ สำเร็จด้วยดี

ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณอาจารย์ทุกท่านในภาควิชาชีวกรรมโยธาที่ได้อบรม และให้ความรู้แก่ผู้เขียนจนบรรลุผลสำเร็จในการศึกษา

ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณคณะผู้วิจัย "โครงการพัฒนาลุ่มแม่น้ำตาข่ายใน" ภาควิชาชีวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ที่ได้อนุเคราะห์ทุนเพื่อการวิจัยนี้

ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณคณะกรรมการสอนวิทยานิพนธ์ที่ได้รุกด้วยตรวจสอบแก้ไขจนวิทยานิพนธ์สำเร็จด้วยดี

ผู้เขียนระลึกถึงคุณบิตร มารดา ครูและอาจารย์ที่ได้ช่วยให้ผู้เขียนประสบผลสำเร็จในการศึกษาจนถึงปัจจุบัน

ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณทั้งน้ำ ธงชัย กลั่นกรอง ที่ได้แนะนำผู้เขียน ตลอดจนในการสนับสนุนจนผู้เขียนสำเร็จการศึกษาด้วยดี

ผู้เขียนขอขอบคุณคุณพรวรรณ สุทธิสุวรรณ, พี่, น้องและเพื่อน ๆ ตลอดเจ้าหน้าที่ห้องวิจัยปฐพีกลศาสตร์ ภาควิชาชีวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ที่ได้ให้ความร่วมมือและช่วยเหลือเป็นอย่างดียิ่ง จนกระทั่งวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เสร็จสมบูรณ์ด้วยดี

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

อนุชิต วิศิษฐ์วิน



สารบัญ

หน้า

บทคัดย่อภาษาไทย	๕
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	๖
กิจกรรมประการ	๘
สารบัญ	๙
สารบัญตาราง	๑๘
สารบัญรูป	๑
บทที่	
1. บทนำ	1
1.1 คำนำ	1
1.2 วัตถุประสงค์ของการวิจัย	4
1.3 ขอบเขตของการวิจัย	5
1.4 ประโยชน์ของการวิจัย	5
2. ทฤษฎีและผลงานในอดีต	7
2.1 แนวความคิดพื้นฐาน	7
2.2 หลักการที่นำไปในการออกแบบกำแพงกันดิน	7
2.2.1 แรงเนื่องจากคลื่นสำ้า	10
2.3 กำลังรับแรงเฉือนแบบอันเดรนของดินฐานราก	11
2.3.1 วิธีการของ Bjerrum	12
2.3.2 วิธีแบบ Recompression	12
2.4 เอนเวล้อปของกำลังรับแรงเฉือนประสิทธิผลจากไ考ะแกรม P และ q ..	17
2.5 การกำหนดคุณภาพ (Failure Criteria) จากการทดสอบดิน ..	18
2.6 คุณสมบติของดินรายจากการทดสอบ SPT-TEST	20
2.6.1 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า SPT-N และ Compressibility ของดินราย	21
2.6.2 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า SPT-N และค่ามุมเสียดทานภายใน ..	25
2.7 การวิเคราะห์เสถียรภาพของกำแพงกันดิน	25

สารบัญ (ต่อ)

หน้า

2.7.1 การวิเคราะห์เสถียรภาพอันเนื่องมาจากการพิบติเป็นแบบ	
ส่วนโคงของวงกลม	25
2.7.1.1 วิธีของ FELLENIUS (SWEDISH METHOD)	25
2.7.1.2 วิธีของ BISHOP	28
2.7.2 การวิเคราะห์เสถียรภาพอันเนื่องมาจากการพิบติแบบ	
ไม่เป็นส่วนโคงของวงกลม	29
2.8 ความสัมพันธ์ของเสถียรภาพต่อการเปลี่ยนแปลงความเค้นในดิน ..	31
2.9 ข้อจำกัดในการวิเคราะห์เสถียรภาพ โดยวิธี Total Stress	
Analysis	32
2.10 การวิเคราะห์การทรุดตัวของกำแพงกันคลื่นแบบทินทิ้ง	34
2.10.1 ลักษณะการทรุดตัวของชั้นดิน	34
2.10.1.1 การทรุดตัวแบบทันทีทันใจ	34
2.10.1.2 การทรุดตัวที่เป็นฟังชันกับเวลา	34
2.11 การวิเคราะห์การทรุดตัววิธีพื้นฐาน 1 มิติ	38
2.11.1 การทรุดตัวจากผลของ Consolidation Proecss ..	38
2.11.2 การทรุดตัวจากผลของ Secondary Compression ..	40
2.12 การวิเคราะห์การทรุดตัววิธี Skempton & Bjerrum (1957) ..	41
2.13 การวิเคราะห์การทรุดตัววิธีอิลัสติก (Elastic Method)	43
2.14 สมบัติของแรงดันของดิน ณ สภาวะสมดุลย์	44
2.15 การกระจายของ荷ะแรง (Stress Distribution)	49
2.15.1 วิธีของ Grey (1936)	49
2.16 แรงดันนำ鄱รงเพิ่ม (Excess pore pressure)	51
2.16.1 วิธี Conventional	51
2.16.2 วิธี Tavenas (1979)	54
2.17 คุณสมบัติในการยุบอัดตัวของดิน (Compressibility)	55
2.17.1 วิธีการหาค่า Cv	56
2.18 หนะแรงสูงสุดในอดีต (Maximum Past Pressure)	59
2.19 การวิเคราะห์ตราชารหุดตัว (Rate of consolidation) ..	61

สารบัญ(๗๐)

สารบัญ (ต่อ)

หน้า

4.2.3	ผลการทดสอบหากกำลังรับแรงกดของดินที่ไม่ถูกอัดตัวขยายนำ ของดินในสภาพไม่ระบายน้ำ (Unconsolidated Undrained Triaxial Compression Test)	104
4.2.4	ผลการทดสอบหากกำลังรับแรงกดของดินที่ถูกอัดตัวขยายนำ ในสภาพอันเครน (Ko - Consolidated Undrained Triaxial Compression Test With Pore Pressure Measurement , CKoU - TC Test)	104
4.3	ผลการทดสอบดินในสนา�	107
4.3.1	ผลการทดสอบ Field Vane Shear	107
4.3.2	ผลการทดสอบ Standard Penetration(SPT-Test)	116
4.4	การวิเคราะห์เสถียรภาพ (Stability Analysis)	118
4.4.1	พารามิเตอร์ที่ใช้ในการวิเคราะห์เสถียรภาพ	118
4.4.2	รูปแบบในการวิเคราะห์	119
4.4.3	เงื่อนไขที่ใช้ในการวิเคราะห์	120
4.4.4	วิธีการที่ใช้ในการวิเคราะห์	120
4.4.5	ผลการวิเคราะห์เสถียรภาพ	124
4.4.6	ผลของเสถียรภาพเมื่อปูชั้นพื้นฐานด้วย Geotextiles ..	142
4.5	การวิเคราะห์การทรุดตัว (Settlement Analysis)	149
4.5.1	การวิเคราะห์หาขนาดการทรุดตัวโดยวิธีขั้นพื้นฐาน 1 มิติ ..	158
4.5.2	การวิเคราะห์การทรุดตัวโดยวิธีอิลาสติก	159
4.5.3	การวิเคราะห์การทรุดตัวโดยวิธี Skempton & Bjerrum (1957)	161
4.6	ผลเปรียบเทียบค่าการทรุดตัวรวมจากการวิเคราะห์ 3 วิธี	164
4.6.1	การทรุดตัวแบบทันทีทันใด (Immediate Settlement) ...	164
4.6.2	การทรุดตัวเนื่องจากเวลา(Consolidation Settlement) ...	164
4.6.3	การทรุดตัวครั้งที่ 2 (Secondary Consolidation) ..	168
4.6.4	การทรุดตัวรวม	168
4.7	การวิเคราะห์หาอัตราการทรุดตัว (Rate of Consolidation)..	168

สารบัญ (กอ)

หน้า

5.	สรุปผลการวิจัยและขอเสนอแนะ	173
5.1	ลักษณะของคินบริเวณที่ทำการวิจัย	173
5.1.1	กำลังรับแรงเฉือนของคินเหนียวอ่อนชั้นบน	173
5.1.2	กำลังรับแรงเฉือนจากการทดสอบ แบบ	173
5.2	เสถียรภาพของ Breakwater Structure	174
5.3	การทรุดตัวของ Breakwater Structure	175
5.4	การวิเคราะห์หาอัตราการทรุดตัว	176
5.5	ขอเสนอแนะ	177
	เอกสารอ้างอิง	178
	ภาคผนวก ก. ผลการทดสอบคอนโซลลิเดชัน (Consolidation Test)	184
	ภาคผนวก ข. ผลการเจาะสำรวจทางธรณีวิทยา	193

**ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**

สารบัญตาราง

ตารางที่	หน้า
2-1 พารามิเตอร์ a, k, v, w (after Schultze & Moussa, 1961)	23
2-2 พารามิเตอร์ C_1 และ C_2 สัมหารับคินชนิดต่าง ๆ (After Schultza & Menzenbach, 1961).....	24
2-3 แสดงค่า α จากสมการ $\alpha = A + (1-A)$ จาก Skempton & Bjerrum (1957).....	45
2-4 แสดงค่าพารามิเตอร์ของ Skempton(A) สัมหารับที่ประวัติหน่วยแรงต่าง ๆ	45
2-5 ค่า $E_u/S_u(2)$ สัมหารับคินเนี้ยวย (DM-7).....	57
2-6 ค่า E_s/N สัมหารับ Cohesionless Soil.....	57
2-7 แสดงความเหมาะสมในการใช้ Geotextiles เพื่อประโยชน์ในงานต่าง ๆ	67
3-1 ผลการทดสอบ Field Vane Shear.....	80
3-2 รายการทดสอบคุณสมบัติคินจากหลุมเจาะ BH-3 และ BH-4.....	88
4-1 SUMMARY OF SOIL CHARACTERISTICS.....	97
4-2 แสดงคุณสมบัติพื้นฐานต่าง ๆ ของคินเนี้ยวยแต่ละชั้น.....	98
4-3 แสดงความสัมพันธ์ต่าง ๆ จากการทดสอบ OEDOMETER.....	99
4-4 แสดงผลการทดสอบ CKOU-Triaxial Compression Test จาก OC Clay และ NC Clay.....	114
4-5 แสดงค่ากำลังของคินในหน่วยแรงประสีทิชิพล.....	115
4-6 แสดงตัวอย่างผลของข้อมูลต่าง ๆ ที่ใส่ในคอมพิวเตอร์.....	125
4-7 ตัวอย่างการใช้ข้อมูลสัมหารับการวิเคราะห์เสถียรภาพโดยวิธี Fellenius และ Bishop Simplified Method ในโปรแกรมคอมพิวเตอร์.....	126
4-8 แสดงตัวอย่างของผลการวิเคราะห์เสถียรภาพโดยคอมพิวเตอร์.....	127
4-9 แสดงผลการวิเคราะห์เสถียรภาพจากวิธี FELLENIUS และ BISHOP เมื่อค่าพารามิเตอร์ต่าง ๆ เปลี่ยน.....	143
4-10 แสดงการเปลี่ยนแปลงของค่าอัตราส่วนความปลดภัยเมื่อปูชั้นพื้นฐานด้วย Geotextile Sheet.....	144

ตารางที่		หน้า
4-11	แสดงผลเปรียบเทียบค่าอัตราส่วนความปลดภัยแต่ละวิธี.....	146
4-12	แสดงค่าว่ายางของคุณสมบัติของ Geotextiles Sheet.....	148
4-13	แสดงผลของการคำนวณทำการกระจายของหน่วยแรงด้วยวิธีของ Grey (1936) slope 1:1.5	152
4-14	แสดงผลการวิเคราะห์ทำการกระจายของหน่วยแรงกลางแนว Breakwater Structure โดยวิธีของ Poulos(1967 b) slope 1:1.5.....	154
4-15	แสดงผลการคำนวณการกระจายของหน่วยแรงจากการวิเคราะห์ด้วยวิธีของ Grey (1936) Slope 1:2.....	155
4-16	แสดงผลการวิเคราะห์ทำการกระจายของหน่วยแรงกลาง Breakwater Structure โดยวิธีของ Poulos(1967 b) slope 1:2.....	156
4-17	แสดงการคำนวณการหักดิบตัวโดยวิธีขั้นพื้นฐาน 1 มิติ.....	165
4-18	แสดงผลการคำนวณการหักดิบตัวโดยวิธีทฤษฎีอิลาสติก.....	166
4-19	แสดงผลการคำนวณการหักดิบตัววิธี Skempton และ Bjerrum (1957).....	167
4-20	แสดงการเปรียบเทียบขนาดการหักดิบตัวจากการวิเคราะห์ด้วยวิธีต่าง ๆ	169
4-21	แสดงการวิเคราะห์หาอัตราการหักดิบตัวโดยวิธีขั้นพื้นฐาน 1 มิติ.....	170

ศูนย์วิทยทรัพยากร
อุปกรณ์รวมมหาวิทยาลัย

สารบัญ

รูปที่		หน้า
1-1	แสดงบริเวณที่ทำการวิจัย	2
1-2	แสดงภาพถ่ายพื้นที่ทำการวิจัย	3
2-1	แสดงรูปแบบต่าง ๆ ของ Breakwater Structure	8
2-2	แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Bjerrum's Correction Factor กับค่า Plasticity Index ได้มาจากการทำ Embankment Failures.....	13
2-3	ความสัมพันธ์ของระบบของหน่วยแรงที่เกิดขึ้นให้เขื่อนกันคลื่นกับการทดสอบคินในห้องปฏิบัติการ.....	14
2-4	แสดงความสัมพันธ์ของระบบหน่วยแรงและทางเดินของหน่วยแรงจากการทดสอบในห้องปฏิบัติการด้วยวิธีการต่าง ๆ	14
2-5	แสดงการทดสอบ Triaxial Compression แบบต่าง ๆ	16
2-6	แสดงผลการทดสอบ UU,CU Triaxial Compression Test.....	19
2-7	ความสัมพันธ์ระหว่างค่า CR กับค่า N ในราย (After Hough, 1957).....	22
2-8	ความสัมพันธ์ระหว่างค่า N กับ $1/mv$ (After Schultze & Melzer, 1965) ..	22
2-9	ค่าปรับแก้ของค่า N-Value เนื่องจาก Effective Overburden Pressure..	26
2-10	ความสัมพันธ์ของ SPT-N Value กับ Bearing capacity Factors และ Angle of Shearing Resistance.....	26
2-11(ก)	แสดงการพิบต์ต่าง ๆ	27
2-11(ข)	แสดงแรงที่กระทำกับขั้นมวลคินตามวิธีของ Bishop Simplified Method.....	27
2-11(ค)	แสดงแรงที่กระทำกับขั้นมวลคินตามวิธีของ Fellenius.....	27
2-12	แสดงตัวอย่างการคำนวณโดยวิธี Wedge.....	30
2-13	แสดงการเปลี่ยนแปลงของค่า Shear Stress, Pore Pressure และ Factor of Safety สำหรับพื้นฐานเดินอ่อนให้เขื่อนกันคลื่น (After Bishop & Bjerrum, 1960).....	33
2-14	Settlement Ratio V.S Applied Stress Ratio สำหรับ Strip Load กระทำบน Isotropic Homogeneous Foundation (จาก D'Appolia et at, 1971).....	36

2-15	ความสัมพันธ์ระหว่าง Initial Shear Stress v.s. Over Consolidation Ratio.....	37
2-16	ผลของการคำนวณการทรุดตัวเนื่องจากการอัดค้างอยู่นาน.....	39
2-17	Factor ต่างๆ ที่มีผลต่ออัตราการทรุดตัวเนื่องจาก Secondary Compression.42	
2-18	วิธีการคำนวณการทรุดตัวเนื่องจาก Secondary Compression.....	42
2-19	Correction Factor for pore pressure Set up Under a foundation, after Skempton and Bjerrum (1956).....	44
2-20	ความสัมพันธ์ระหว่าง $\Delta u / \Delta \sigma_v$ และ OCR จาก LEE(1983).....	44
2-21	Strip Curves ส่วน ρ_x (Davis & Poulos, 1967).....	47
2-22	Strip Curves ส่วน ρ_z (Davis & Poulos, 1967).....	47
2-23	ความสัมพันธ์ของ Ko กับ OCR ของ Haney Sensitive Clay ระหว่างการ Unloading และ Reloading (Campanella และ Valid,1972).....	50
2-24	ค่าสัมประสิทธิ์ m. ซึ่งเป็นฟังชันของค่า Ko และ OCR กับ Plasticity Index, (Ladd,1975).....	50
2-25	แสดง Strip Curves ส่วน 0 ที่กา v ต่างๆ.....	52
2-26	แสดง Strip Curve ส่วน ρ^2 ที่กา v ต่างๆ.....	53
2-27	แสดงกราฟหาค่า T90,t90 จากทฤษฎีและการทดลองวิธีรถถังสองของเวลา....	58
2-28	แสดงกราฟหาค่า T100,t50 จากทฤษฎีและการทดลองวิธีลอกการวิ่งของเวลา...60	
2-29	อัตราการทรุดตัวเนื่องจาก Consolidation ส่วน Vertical Drainage เมื่อเพิ่มน้ำหนักบรรทุกทันที.....	62
2-30	T2D V.S. บ ส่วน Plane Strain Consolidation โดยมี Double Drainage และ Isotropic Permeability (จาก Lacasse,et.al,1975)62	
2-31	อัตราการทรุดตัวที่ได้จากการทดสอบด้วยเครื่อง Triaxial จาก Davis และ Poulos, (1963).....	63
2-32	$\alpha_{V.S.} = 50\%, 70\% \text{ และ } 85\%$ (จาก Lacasse et al,1975)....64	
2-33	Alpha Factor V.S. Permeability Ratio ส่วน Plane Strain Consolidation $U=10\% \text{ และ } 30\%$ (จาก Lacasse et at,1975).....65	
2-34	แสดงรูปแบบการคำนวณเส้นผืนฐานค่าย Geotextiles Sheet.69	

รูปที่	หน้า
2-35 แสดงการทดสอบเนื่องจากการยึดตัวของ Geotextiles Sheet.....	69
3-1 แสดงคำแนะนำการเจาะสำรวจและการทดสอบทางปฐพีศึกกรรม.....	72
3-2 แสดงผลการทดสอบ STANDARD PENETRATION จากการเจาะสำรวจดินบริเวณชายฝั่งทะเล.....	75
3-3 แสดงส่วนประกอบของ Geonor Vane.....	79
3-4 แสดงเครื่องทดสอบแบบ Consolidation.....	82
3-5 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Cell Pressure กับ Required Weight to Balance Cell Pressure ในการทดสอบ CKOU.....	86
4-1 แสดงลักษณะขั้นคืนบริเวณชายฝั่งทะเล.....	90
4-2 แสดงลักษณะขั้นคืนบริเวณปากแม่น้ำมากไป.....	91
4-3 แสดง Boring logs ของดินจากหลุมเจาะ BH-3.....	94
4-4 แสดง Boring logs ของดินจากหลุมเจาะ BH-4.....	95
4-5 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง C_s กับ Stress Ratio.....	102
4-6 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง CR กับ C_s	103
4-7 ความสัมพันธ์ Deviator Stress กับ Axial Strain จากการทดสอบ CKOU-TC Test.....	108
4-8 ความสัมพันธ์ระหว่าง σ_1 / σ_3 กับ Axial Strain, $\epsilon_v \%$ จากการทดสอบ CKOU-TC Test.....	110
4-9 Normalized Excess pore Pressure กับ Axial Strain จากการทดสอบ CKOU-TC Test.....	111
4-10 Stress path และ Strength Envelope จากการทดสอบ CKOU-TC Test.	112
4-11 แสดงผลการประเมินค่ากำลังของดินจาก Vane Shear Strength และค่ามุมเสียดทานภายในจาก Standard Penetration Test.....	117
4-12 แสดงรูปแบบที่ใช้ในการวิเคราะห์เส้นผ่าศูนย์กลาง.....	121
4-13 แสดงรูปแบบที่ 1 และเงื่อนไขที่ 1,2 ที่ใช้สำหรับการวิเคราะห์.....	122
4-14 แสดงรูปแบบที่ 2 และเงื่อนไขที่ 1,2 ที่ใช้สำหรับการวิเคราะห์.....	123
4-15 แสดงข้อมูลที่ใช้ในการวิเคราะห์เส้นผ่าศูนย์กลางของ Breakwater Structure โดยใช้โปรแกรมคอมพิวเตอร์.....	128

รูปที่	หน้า
4-16 รูปแบบพิบติและค่าอัตราส่วนความปลอดภัย.....	129
4-17(ก,ข) แสดงระนาบของการพิบติจากการวิเคราะห์ด้วยวิธี Wedge สำหรับค่ามุนเสียดทาน ภายในหินทึ่งคง ฯ เมื่อความลาดเอียง 1:1.5 และ 1:2.....	138
4-18 แสดงความสัมพันธ์ของค่าอัตราส่วนความปลอดภัยกับค่ามุนเสียดทานของหินทึ่งและ ระดับน้ำจากการวิเคราะห์ด้วยวิธี Wedge สำหรับความลาดเอียง 1:1.5.....	140
4-19 แสดงความสัมพันธ์ของค่าอัตราส่วนความปลอดภัยกับค่ามุนเสียดทานของหินทึ่งและ ระดับน้ำจากการวิเคราะห์ด้วยวิธี Wedge สำหรับความลาดเอียง 1:2.....	141
4-20 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ามุนเสียดทานของหินทึ่งกับค่าอัตราส่วนความปลอดภัย ^๔ จากการวิเคราะห์ด้วยวิธี FELLENIUS และวิธี BISHOP.....	143
4-21 แสดงรายละเอียดของรูปแบบของ Geotextiles Sheet.....	147
4-22 ช้อมูลคง ฯ ที่ใช้ในการคำนวณหาขนาดการทruzคัว.....	150
4-23 แสดงวิธีการทำการกระจายของหน่วยแรงภายในดิน Grey(1936).....	151
4-24,4-25 แสดงการกระจายของหน่วยแรงตามความลึกของขั้นดินสำหรับ Breakwater Structure ที่มีความลาดเอียง 1:1.5 และ 1:2.....	153
4-26 แสดงขั้นตอนสำหรับการวิเคราะห์การทruzคัวของ Breakwater Structure โดยวิธีขั้นพื้นฐาน 1 มิติ.....	160
4-27 แสดงขั้นตอนสำหรับการวิเคราะห์การทruzคัววิธีทฤษฎีอิลาสติก.....	162
4-28 แสดงขั้นตอนสำหรับการวิเคราะห์การทruzคัวของ Breakwater Structure โดยวิธี Skempton และ Bjerrum(1957).....	166
4-29 ความสัมพันธ์ระหว่างระดับการทruzคัวกับเวลา.....	171



สัญลักษณ์

สัญลักษณ์ที่ใช้ทางด้านปฐพีกลศาสตร์

- A, B = พารามิเตอร์ของความดันน้ำในโพรงคินของ Skempton
- l, Bf = อัตราส่วนของความดันน้ำในโพรงเพิ่มต่อหน่วยแรงที่เพิ่มขึ้นในแนวตั้ง
- B = ความกว้างที่น้อยที่สุดของ Load Area
- a = ระยะตัดของเส้น Envelope ของกำลังรับแรงเฉือนประสิทธิผลจาก Diagram ของ p และ q บนแกนตั้ง (q)
- CIUC = Isotropically Consolidated Undrained TC Test
- CKoU = Ko Consolidated-Undrained Shear Test
- CR = Compression Ratio
- C_v = Coefficient of Consolidation
- C_α = Rate of Secondary Compression
- C = หน่วยแรงยึดเหนี่ยวประสิทธิผล
- d_f = ค่าที่อ่านได้จากหน้าปัด (Dial gauge) ที่จุดสุดท้าย
- d_0 = ค่าที่อ่านได้จากหน้าปัด (Dial gauge) เมื่อ $t=0$
- d_s = Corrected Zero point
- d_{go} = ค่าที่อ่านได้จากหน้าปัด (Dial gauge) เมื่อ Consolidation 90%
- d_{100} = ค่าที่อ่านได้จากหน้าปัด (Dial gauge) เมื่อ Consolidation 100%
- D = Constrained Modulus
- E_s = โมดูลัสของดิน (Modulus of Soil)
- E_u = โมดูลัสแบบอันเดรน (Undrained Modulus)
- E_d = โมดูลัสแบบเดรน (Drained Modulus)
- ESP = ทางเดินของหน่วยแรงประสิทธิผล (Effective Stress Path)
- e = อัตราส่วนของช่องว่างในมวลดิน (Void Ratio)
- e_0 = อัตราส่วนของช่องว่างในมวลดินเริ่มต้น (Initial Void Ratio)
- F = แรงที่กระทำที่ node (Vector of Applied Nodal Force)
- F.S. = อัตราส่วนความปลอดภัย (Safety Factor)
- f = Initial Shear Stress Ratio

H	= ความหนาของ Compressible Layer
G, Gs	= ความถ่วงจำเพาะของของแข็ง (Specific gravity of Solids)
H_d	= ความยาวของ Drained Path
I	= Shape Factor & Rigidity Factor
I_{st}	= Influence Factor จาก Elastic Solution
I_f	= Flow Index
I_l	= Liquidity Index
K	= สัมประสิทธิ์ของแรงดันของดิน (Coefficient of earth pressure)
K_o	= สัมประสิทธิ์ของแรงดันของดินด้านข้าง สภาวะสมดุล (Coefficient of earth pressure at rest)
K_o (NC), K_o (OC)	= K_o for normally Consolidated and Over Consolidated Clay
k	= สัมประสิทธิ์ของการไหลผ่านได้ (Coefficient of permeability)
k_h, k_v	= สัมประสิทธิ์ความซึม้ำในแนวราบและแนวตั้งตามลำดับ
l	= ความยาวของส่วนโถงที่ฐานของ slice
LL	= Liquid Limit
m	= Strength Rebound Exponent
m_v	= สัมประสิทธิ์ของการเปลี่ยนแปลงปริมาตร (Coefficient of Volume Change)
N	= SPT-N Value
\bar{N}	= แรงในแนวตั้งจาก (Normal Force)
NC	= Normally Consolidated
NCC	= Normally Consolidated Clay
OC	= Over Consolidated
OCC	= Over Consolidated Clay
OCR	= Over Consolidation Ratio
PI	= Plastic Index
PL	= Plastic Limit
$p, \Delta p$	= หน่วยแรงกระทำที่ผิวดิน
p, \bar{p}	= $\frac{\sigma_1 + \sigma_3}{2}$ และ $\frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2}$

\bar{p}_f	= \bar{p} និង តុកពីបី
q, \bar{q}	= $\frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2}$ និង $\frac{\sigma_1 + \sigma_3}{2}$
q_f	= q និង តុកពីបី
q_u	= Ultimate Bearing Capacity
RR	= Recompression Ratio
SHANSEP	= Stress History and Normalized Soil Engineering Properties
SR	= Settlement Ratio
s_t	= Sensitivity
s_u	= កាំត់រូបនៃ ផែនឈោះអំពីការបែកចាន (Undrained Shear Strength)
$s_{u(FV)}$	= កាំត់រូបនៃ ផែនឈោះអំពីការបែកចានតាមការសោច Vane Shear
TSP	= Total Stress Path
T2D	= Time Factor ដែលគឺជារាយការណាទីនៃការបែកចានដែលមកពីថ្ងៃចុងក្រោយទៅថ្ងៃនៅក្នុង 2 មិនា
T_v	= Time Factor ដែលគឺជារាយការណាទី Terzaghi
T	= នៃការបែកចាន (Tangential Force)
TC	= Triaxial Compression
t, t_v	= ពេលវេលា
$T_{50\%}$	= Time factor at Consolidation 50%
$T_{90\%}$	= Time factor at Consolidation 90%
t_{50}	= Time at Consolidation 50%
t_{90}	= Time at Consolidation 90%
t_{100}	= Time at Consolidation 100%
\bar{U}	= ឥត្តរាករយុទ្ធផ្លោ (Average Degree of Consolidation)
u	= ការណើន៍នៃការបែកចាន (Pore Water Pressure)
u_o	= Back Pressure
u_f	= ការណើន៍នៃការបែកចាន និង តុកពីបី (Pore Water Pressure at Failure)
Δu	= ការណើន៍នៃការបែកចាន ខ្លឹម (Excess Pore Water Pressure)
Δv	= ការបែកចាន ខ្លឹម (Volume Change)
w	= បរិនាពការណ៍ (Water Content)

- w_n = ความชื้นตามธรรมชาติ (Natural Water Content)
- z = ระยะในแนวคิ่ง
- α = มุมลาดเอียงของเส้นเออนเวลوب ของกำลังรับแรง เจื่อนประสิทธิผลจาก Diagram ของ σ และ q
- Φ = มุมเลี้ยงทานประสิทธิผล (Effective Angle of Shearing Resistance)
- σ = หน่วงแรงรวม (Total Stress)
- $\Delta\sigma$ = ส่วนเปลี่ยนแปลงของหน่วยแรง
- σ_{1f} = หน่วยแรงหลัก ณ จุดพิบติ (Major Principal Stress)
- σ_{3f} = หน่วยแรงรอง ณ จุดพิบติ (Minor Principal Stress)
- $\bar{\sigma}_{vo}$ = หน่วยแรงประสิทธิผลในแนวคิ่งตามธรรมชาติ (In situ Effective Overburden Pressure)
- $\bar{\sigma}_{ho}$ = หน่วยแรงประสิทธิผลในแนวราบตามธรรมชาติ (In situ Horizontal Effective Stress)
- $\bar{\sigma}_{vm}$ = หน่วยแรงทับถมสูงสุดในอดีต (Maximum Past Pressure)
- σ_c = ความดันน้ำในเซลล์ (Cell Pressure)
- $\bar{\sigma}_{vc}$ = หน่วยแรงประสิทธิผลในแนวคิ่งก่อนถูก load (Preshear Effective Vertical Stress)
- $\sigma_x, \sigma_y, \sigma_z$ = หน่วยแรงหักหมกในทิศทาง x, y, z เรียงตามลำดับ
= Poisson's Ratio
- γ_d = ความหนาแน่นแห้ง (Dry Density)
- γ_T = ความหนาแน่นรวม (Total Density)
- γ_w = หน่วยน้ำหนักน้ำ
- ϵ_1 = ความเครียดในแนวคิ่ง (Axial Strain)
- ϵ_v = ความเครียดเชิงปริมาตร (Volumetric Strain)
- $\Delta\epsilon$ = ความเครียดที่เปลี่ยนไป
- θ = Bulk Stress = $\sigma_x + \sigma_y + \sigma_z$
- α = Alpha Factor
- α = Henkel Parameter
- δ = Unknown Nodal Displacement Vector

ສັດຍູລັກໝລໍ (ຕວ)

໤

- τ = ຫນ່ວຍແຮງເຈືອນ (Shear Stress)
 $\Delta\tau$ = ສ່ວນເປົ້າຍັນແປລງຂອງຫນ່ວຍແຮງເຈືອນ
 τ_{ff} = ແຮງ ເຈືອນທີ່ໃຫ້ໄດ້ (Shearing Strength)
 Φ = ມຸມຂອງເສັ້ນ Envelope ຂອງກຳລັງຮັບແຮງເຈືອນຈາກ Mohr ແລະ Coulomb
 ($\tau-\sigma$ plot)
 U = ສັນປະລິທີ່ກາຣທຽດຕ້ວ (Settlement Coefficient)
 u = Bjerrum's Correction Factor
 ρ_i = ກາຣທຽດຕ້ວແມບອັນເຄຣນ (Undrained Settlement)
 ρ_c = ກາຣຍຸນອັດຕົວຄວັງ ແຮກ (Primary Consolidation)
 ρ_s = ກາຣຍຸນອັດຕົວຄວັງທີ່ສອງ (Secondary Consolidation)

ສູນຍົວທີ່ກາຣທຽດ
ຈຸພາລັກຄົມທາວິທຍາລ້າຍ