

การท่านนายกฯทรงด้วยของคุณส่วนในบริเวณต้นอ่อนโดยใช้กันว่ายแมร์ริง



นาย พินกร ไกรจันทร์

วิทยานิพนธ์นี้ เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. ๒๕๒๘

ISBN 974-566-081-7

009687

๔๗๙๖๗๗๗๐๑

**Settlement Prediction of Bridge Approach on a Soft Foundation
using Bearing Unit**

Mr. Tinnakorn Rojanathara

A Thesis Submitted in Partial Fullfillment of the Requirements
for the Degree of Master of Engineering
Department of Civil Engineering
Graduate School
1985
ISBN 974-566-081-7

หัวข้อวิทยานิพนธ์ การท่านายการทุกตัวของคดีสะพานในบริเวณอ่อนโคนไทยใช้
 หน่วยแบบร่อง
 ไทย นาย พินกร ใจจนธรรม
 ภาควิชา วิศวกรรมโยธา
 อาจารย์ที่ปรึกษา ศาสตราจารย์ ดร. สุประดิษฐ์ บุนนาค
 อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม ดร. ยงยุทธ แคร์เรีย



บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุญาตให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่ง
 ของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

..... ลายเซ็น คณะตี บัณฑิตวิทยาลัย
 (ศาสตราจารย์ ดร. สุประดิษฐ์ บุนนาค)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ ลายเซ็น ประธานกรรมการ
 (รองศาสตราจารย์ วิเชียร เต็งอ่านวย)

..... ลายเซ็น กรรมการ
 (ศาสตราจารย์ ดร. สุประดิษฐ์ บุนนาค)

..... ลายเซ็น กรรมการ
 (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. อุรฉัตร สันพันธารักษ์)

..... ลายเซ็น กรรมการ
 (ดร. ยงยุทธ แคร์เรีย)

ลักษณะของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



พิเศษวิทยานิพนธ์

การทำงานรายการทุกด้านของคือสหานในบริเวณดินอ่อน

โดยใช้หน่วยแบบร่อง

ชื่อผู้ติดต่อ

นาย พินกร ใจจันทร์

อาจารย์ที่ปรึกษา

ศาสตราจารย์ ดร. สุประดิษฐ์ บุนนาค

อาจารย์ที่ปรึกษาช่วงวิทยานิพนธ์

ดร. ยงยุทธ แอดมิรี

ภาควิชา

วิศวกรรมโยธา

ปีการศึกษา

2528

บทตัดย่อ

การก่อสร้างถนนที่ผ่านบริเวณดินอ่อน โดยเฉพาะอย่างยิ่งในกรุงเทพมหานคร และบริเวณใกล้เคียงในแถบที่ถูกแม่น้ำเจ้าพระยา ซึ่งมีปริมาณจราจรสูง ปัญหาสำคัญที่ต้องคำนึงถึง คือ เรื่อง เสถียรภาพของดินทางและปัญหาการทุกด้านที่เกิดขึ้นของถนน ในกรณีแก้ไขปัญหาเรื่อง เสถียรภาพของดินทางนั้น ปัจจุบันเชื่อว่ามีวิธีที่เหมาะสมและมีประสิทธิภาพเพียงพอ ส่วนปัญหา การทุกด้านจะถูกออกโดยการแก้ปัญหาจึงยังมีประสิทธิภาพไม่เพียงพอ โดยเฉพาะอย่างยิ่ง ปัญหาของการทุกด้านที่แตกต่างกันระหว่างสะพานกับบริเวณดินอ่อน ทั้งนี้เนื่องจากสะพาน เป็นโครงสร้างอิสระ มีเส้าเข้มหลังไปถึงขั้นต้นแล้ว หรือขั้นท้าย จึงมีการทุกด้านอยู่ ส่วน บริเวณดินอ่อนที่มีการออกแนวน้ำในรากของตัวร่อง ฯ นักจะมีการทุกด้านที่มากกว่า ทำให้เกิดความ ไม่สม่ำเสมอ ในรากของตัวร่อง ฯ นักจะมีการทุกด้านที่มากกว่า ทำให้เกิดปัญหาความไม่ สม่ำเสมอ ในการรักษา ฯ นักจะมีการรักษาด้วยวิธีการทุกด้านที่ต้องใช้ค่าใช้จ่ายสูงมาก ในการใช้หน่วยแบบร่องแก้ปัญหาการทุกด้านที่แตกต่างกันของสะพานกับบริเวณดินอ่อนในปัจจุบัน เชื่อว่า เป็นวิธีการที่ให้ผลลัพธ์ดีที่สุด

วัดคุณภาพของวิธีการทุกด้านที่ ฯ นักจะมีการรักษาด้วยวิธีการทุกด้านที่ต้องใช้ค่าใช้จ่ายสูงมาก ในการรักษา ฯ นักจะมีการรักษาด้วยวิธีการทุกด้านที่ต้องใช้ค่าใช้จ่ายสูงมาก

เพื่อประโยชน์ในการออกแบบ ก่อสร้าง และบำรุงรักษา บริเวณดินสะพานในอนาคต
สถานที่วิจัยอยู่ที่บึงรี เวณดินสะพานปลัดเปรียง หลังกิโลเมตรที่ 6+402.755 ของ
โครงการปรับปรุงทางหลวงสาย บางนา - บางปะกง ตอนที่ ๑ ได้มีการเก็บข้อมูลในส่วน
และจากในห้องปฏิบัติการ ในส่วนได้มีการติดตั้ง Settlement plates จำนวน ๑๙ ตัว ,
Piezometer จำนวน ๑๑ ตัว เพื่อตรวจสอบค่าการทรุดตัวรวมและแรงตันน้ำในไฟร่องเพิ่ม
ความลึก นอกจากนั้นได้ทดสอบ Vane shear ในส่วนจำนวน ๗ หลุม และเจาะเก็บ
ตัวอย่างดินคงสภาพจนถึงระดับความลึก -29 เมตร เพื่อบันทึกต้นน้ำทະ เปปานก่อสร้าง และได้
นำตัวอย่างดินคงสภาพมาห้ามการทดสอบในห้องปฏิบัติการเพื่อหาคุณสมบัติขั้นพื้นฐานและทางด้าน^{ที่}
วิศวกรรม เพื่อใช้ประกอบในการวิเคราะห์การทรุดตัว

การประมาณค่าการทรุดตัวของหน่วยแบบร่องในบริเวณดินอ่อน ได้ใช้หลักการประมาณ
การทรุดตัวของฐานรากแบบ เสา เช่นที่รับน้ำหนักคงที่ ทั้งนี้เพื่อระไกรองสร้างของหน่วยแบบร่อง
ประกอบด้วย เสา เช่นจำนวนมาก วิธีการวิเคราะห์การทรุดตัวสามารถยกย่องออกได้เป็น ๒
แนวทาง คือ

1. วิธีการแบบตั้งเดิม ซึ่งแยกตามสมมุติฐานที่ใช้ได้เป็น ๒ แบบดัง
 - 1.1 วิธี Terzaghi (1952)
 - 1.2 วิธี Tomlinson (1979)
2. วิธี Modified Theory of elasticity ใช้สมมุติฐานของ Poulos
and Davis (1980)

นอกจากนี้ยังได้มีการวิเคราะห์การทรุดตัวของฐานรากแบบ เสา เช่นด้วยเครื่อง
ในโทรศัพท์เคลื่อนที่ของ IBM รุ่น Personal Computer ที่ใช้ระบบคอมพิวเตอร์ทำงานโดย
DOS (Disk Operation System) Version ๓.๐ โดยใช้โปรแกรมสำเร็จรูป
" SAPF " (Settlement Analysis of Pile Foundation) ซึ่งพัฒนาขึ้นโดย
Pongchai (1985) เพื่อทำการตรวจสอบผลการวิเคราะห์ด้วยมือ และใช้คอมพิวเตอร์
วิเคราะห์การทรุดตัวในรูปแบบอื่น ๆ อีกด้วย

ผลการตรวจสอบการทรุดตัวที่มีริ เวณไหส์ทางด้านซ้ายของถนนราอ่องจากกรุงเทพฯ ทั้งจากแนวกึ่งกลางถนน ๓.๙๐ เมตร เป็นเวลา ๘.๘ เดือนหลังการก่อสร้าง พนว่า บริเวณดังกล่าวมีการทรุดตัวรวมอยู่มาก มีค่า ๑.๕ ซ.ม. เพียงกับตอนมื้อ สะพาน ส่วนปลายของหน่วยแมริงทั้งสองฝั่งไป ๖๐ เมตร มีการทรุดตัวรวมเท่ากับ ๒๑.๓ ซ.ม. และค่าการทรุดตัวรวมเฉลี่ยที่กึ่งกลางหน่วยแมริงมีค่าเท่ากับ ๑๔.๐ ซ.ม. การทรุดตัวรวมที่เกิดขึ้นคิดเป็น ๘๖.๙๖ ถึง ๙๗.๑๐% ของการทรุดตัวรวมที่ประมาณตามวิธี Asaoka (๑๙๗๘) ซึ่งพิจารณาให้เป็นการทรุดตัวที่เกิดขึ้นในสนาม ทั้งนี้เพื่อระไได้จากการทรุดตัวที่เกิดในสนาม จากการวิเคราะห์เพื่อประมาณค่าการทรุดตัวรวมตามวิธีของ Terzaghi , Tomlinson และ Poulos พนว่า บริเวณ Terzaghi ให้ผลการทรุดตัวรวมไปทางมากถือ มีอัตรา ส่วนการทรุดตัวรวมเฉลี่ยอยู่ระหว่าง ๑.๑๘ - ๑.๘๒ เมื่อเพียงกับผลการประมาณค่าการ ทรุดตัวรวมตามวิธี Asaoka (๑๙๗๘) ส่วนวิธี Tomlinson นั้น ให้ผลไม่สม่ำเสมอ ซึ่งไม่ อาจสรุปได้ และวิธี Poulos ให้ผลที่ต่ำในการวิเคราะห์การทรุดตัวของกองสะพานในบริเวณ ดินอ่อนที่ใช้หน่วยแมริง ถือ มีอัตราส่วนการทรุดตัวรวมเฉลี่ยอยู่ระหว่าง ๑.๐๒ และ ๑.๖๗ เมื่อพิจารณา เป็นการทรุดตัวของเสาเข็ม เทียบกับคิดผลกระทนงของเสาเข็มชั้งเดียว (Interaction) ในฐานแรก และพิจารณาเป็นการทรุดตัวของแท่นหัวเข็ม (pile cap) ที่มีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางเท่ากับ ๗ เท่าของเส้นผ่าศูนย์กลางเสาเข็ม เทียบที่อัตราคิดเป็น ๘๒% ของระยะห่างระหว่างเสาเข็ม (Spacing) โดยพิจารณาเฉพาะน้ำหนักบรรทุกคงที่ของ คันทางบันได บนกองสะพานเท่านั้น

การประมาณอัตราการทรุดตัว (Rate of Settlement) ที่ให้ผลลัพธ์ดังนี้ ตามวิธีของ Asaoka (๑๙๗๘) และใช้ทฤษฎีการยุบอัดตัวคานหัวเข็มแบบ ๑ มิติ ของ Terzaghi โดยให้ค่า C_v ในสนามประมาณ ๖๙ ถึง ๑๐๔ เท่าของ C_v ในท้องปฐมติดการ



ABSTRACT

The major problems of highway construction on the soft foundation over Bangkok area , which have the heavy traffic volumes , are slope stability and settlement of an embankment. The slope stability problem can be solved by effective methods , while the settlement is usually ignored in solving , especially , the differential settlement between bridge and its approach. The differential settlement occurs because the bridge is on a pile foundation which has a little settlement , but its approach , is on a shallow foundation , so it has more settlement. This problem causes an interrupted smooth grade , surface irregularities.., uncomfortable ride and costly maintenance.

The objectives of this research are to study the settlement characteristic of bridge approach on a soft clay using bearing

unit and to analyze the performances of settlement prediction methods. The study will benefit engineer for the future road design , construction and maintenance.

The Klong Palat Praing bridge approach , station 6+402.755 of the Bang Na - Bang Pakong highway improvement section I , was studied. There were 13 settlement plates and 11 open stand pipe piezometers along the bearing unit to observe settlement and excess pore pressure respectively. Undisturbed samples to 29 meters below mean sea level were collected for Laboratory testing and seven field vane shear testes were performed in order to obtained parameters for settlement analysis.

The settlement predictions of pile foundation are used for analysis. There are two methods as followed.

1. Conventional method ;
 - 1.1 Terzaghi's method
 - 1.2 Tomlinson's method
2. Modified theory of elasticity called Poulos's method

For checking the results of hand computation , the author also used program of settlement analysis of pile foundation (SAPF) developed by Pongchai (1985) for IBM personal computer under disk operation system (DOS) in version 3.0. The reliability of settlement prediction by each method was also studied.

The observed settlement , at the left shoulder 3.9 meters from the center line of road way closed to an abutment , was 1.5 cm. in 9.8 months after construction. The bearing unit settled

21.3 cm. at 50 meter from bridge abutment and the settlement of 14.00 cm. was measured at its middle. At present 86.96 to 97.10% of total settlement was observed if Asaoka's method of total settlement prediction was correct since was the settlement obtained by observed.

The results of settlement prediction by Terzaghi's method indicated high settlement ratio about 1.18 - 1.82 to Asaoka's method. Tomlinson's method indicated a wide range of settlement ratio , so it couldn't be concluded. The best method was the modified theory of elasticity by Poulos's method which indicated settlement ratio about 1.02 and 1.67 when they were analysed by settlement of single pile foundation , included of interaction of other piles in the foundation and pile cap diameter effect was 7 times of single pile diameter or equal to 62% of the spacing , also using dead load of approach embankment.

The Asaoka's graphical method using Terzaghi one dimensional theory show a good prediction of rate of settlement and indicates the field coefficient of consolidation about 59 to 104 times of laboratory coefficient of consolidation.



กิตติกรรมประกาศ

ในการทำวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณท่าน ศาสตราจารย์ ดร. สุประดิษฐ์ บุนนาค และ ดร. ยงยุทธ แม็คซิร ที่ได้กรุณาให้คำปรึกษาและแนะนำ
ความรู้ทั้งทางทฤษฎีและภาคปฏิบัติ ตลอดจนให้ความช่วยเหลือด้านทุนการศึกษา และการตรวจสอบ
แก้ไขวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ รองศาสตราจารย์ ดร. บุญสม เลิศศิริภูวดล ที่ได้กรุณาอ่านวิเคราะห์
สะท้วกในการใช้ห้องวิจัย ตลอดจนคณะกรรมการสอนวิทยานิพนธ์ที่ได้ให้ความกรุณาตรวจสอบ
แก้ไข วิทยานิพนธ์ฉบับส่าเร็จเป็นสุปเล่ม

ผู้เขียนขอขอบพระคุณท่านอธิบดีกรมทางหลวง นาย จำลอง สาริกุปต์ ที่ได้
กรุณาให้ความช่วยเหลือและอ่านวิเคราะห์ในกระบวนการเก็บตัวอย่างดินและทดสอบ In stu Vane
คุณ สุชาติ ลีรคมสัน ที่ให้ความช่วยเหลือในการเก็บตัวอย่างดินและทดสอบ Shear
และโดยเฉพาะ นายช่าง อุติศ ทองประเสริฐ (Project Engineer)
นายช่าง เสรี พงศ์ศรีวัฒน์ และ คุณ มีรันดร์ เย็นบุตร ที่ให้ความร่วมมืออย่างตั้งใจ
นายช่าง ประسنค์ บุญประسنค์ ที่ให้ความช่วยเหลือเรื่อง Settlement plates
และอาจารย์ สถาพร อุรจิตรจากรุ ที่ให้ความช่วยเหลือ แนะนำ รวมถึงการติดตั้ง
Piezometers. ตลอดจนเจ้าหน้าที่ห้องวิจัยปฐพีกสศาสตร์ และห้องปฏิบัติการไฮโดร ภาควิชา
วิศวกรรมโยธา และรองศาสตราจารย์ ดร. วิชา จิราลัย แห่งภาควิชาชีววิศวกรรมสำราญ
ที่ได้ช่วยเหลือร่วมมือ เป็นอย่างตั้งใจ

ท้ายที่สุดผู้เขียนปราบปรามาที่จะแสดงความรำลึกถึงพระคุณของมิตรและมารดา ที่ได้ให้
ความสนับสนุนและให้กำลังใจแก่ผู้เขียนมาโดยตลอดจนส่าเร็จการศึกษาในระดับนี้

พิมพ์ ใจจนราช



สารบัญ

หน้า

บทคัดย่อภาษาไทย	๙
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	๙
กิจกรรมประจำวัน	๙
สารบัญ	๙
รายการตารางประจำเดือน	๙
รายการรูปประจำเดือน	๙
สัญลักษณ์	๙
บทที่	
1. บทนำ	๑
1.1 คำนำ	๑
1.2 วัตถุประสงค์ของการศึกษา	๒
1.3 ขอบเขตของการศึกษา	๒
1.4 ประโยชน์ที่จะได้รับจากการศึกษาวิชา	๒
2. การศึกษาปัญหาการทุ่มเทของคอลัมน์ในอดีต	๔
2.1 การศึกษาในทวีปอเมริกา	๔
2.2 การศึกษาในทวีปยุโรป	๑๗
2.2.1 ประเทศอังกฤษ	๑๗
2.2.2 ประเทศสกอตแลนด์	๑๗
2.2.3 ประเทศนอรเวย์	๑๙
2.3 การศึกษาในทวีปอสเตรเลีย	๒๒
2.4 การศึกษาในทวีปแอฟริกาตะวันออกเฉียงใต้	๓๑

สารบัญ (ต่อ)

บทที่		หน้า
2.4.1 การศึกษาในประเทศไทย	31	
2.4.2 การศึกษาในประเทศมาเลเซีย	40	
3. ทฤษฎีที่ใช้ในการวิเคราะห์และการคำนึงการวิจัย	45	
3.1 ทฤษฎีที่ใช้ในการวิเคราะห์	45	
3.1. การยุบอัคตัวของเสาเข็ม (Compression of Pile)	45	
3.2 การยุบอัคตัวของดิน (Compression of soil)	45	
3.2.1 การทรุดตัวทันทีที่รับน้ำหนัก (Immediate settlement).....	45	
3.2.2 การทรุดตัวแบบอัคตัวคายน้ำ (Consolidation settlement)..	45	
3.2.3 การทรุดตัวแบบ Creep (Creep or Secondary settlement). 46		
3.3 วิธีการประมาณค่าการทรุดตัวของฐานรากแบบเสาเข็ม	46	
3.3.1 การประมาณค่าการทรุดตัวของฐานรากแบบเสาเข็ม โดยวิธีดั้งเดิม (Conventional Method)	46	
3.3.1.1 การพิจารณาการกระจายของหน่วยแรง (Stress Distribution)	46	
3.3.1.2 การประมาณค่าการทรุดตัวของฐานรากแบบ เสาเข็มด้วยวิธีการของ Terzaghi	48	
3.3.1.2.1 การทรุดตัวในดินเหนียว	48	
3.3.1.2.2 การทรุดตัวในทราย	52	
3.3.1.3 การประมาณค่าการทรุดตัวของฐานรากแบบ เสาเข็มด้วยวิธีการของ Tomlinson	54	
3.3.1.3.1 การทรุดตัวของเสาเข็มกุ่มในดิน ดินเหนียว (Clay)	54	

สารบัญ (ต่อ)

บทที่		หน้า
	1) การทรุดตัวแบบพันที่พันໄด	56
	2) การทรุดตัวแบบอัดตัวภายในห้า	56
	3.3.1.3.2 การทรุดตัวของเสาเข็มกลุ่มในชั้นราย (Sand)	60
	3.3.1.4 การทรุดตัวในสภาพดินที่เป็นชั้น ๆ (Layered System)	60
	3.3.1.4.1 ผลกระทบต่อค่าการทรุดตัวพันที่ที่รับน้ำหนัก	61
	3.3.1.4.2 ผลกระทบต่อการกระจายของหน่วยแรงเด่นในดิน	61
	3.3.1.4.3 การประมาณค่าการทรุดตัวในดินที่เป็นชั้น ๆ	63
	3.3.1.4.4 การหาคุณสมบัติของดินที่ใช้ในการประมาณค่าการทรุดตัวด้วยวิธีตั้งเดิม ..	63
3.3.2	การประมาณค่าการทรุดตัวของฐานรากแบบเสาเข็มโดยริส Modified Theory of Elasticity	64
	3.3.2.1 การทรุดตัวของเสาเข็มเดี่ยว (Settlement of Single Pile)	65
	3.3.2.1.1 การทรุดตัวในเสาเข็ม (Settlement of Pile)	65
	1) สานฟล็อตting Floating Pile	65
	2) สานแบรน End Bearing Pile ..	66
	3.3.2.1.2 การทรุดตัวของดินในชั้น Underlying (Underlying Settlement)	71

สารบัญ (ต่อ)

บทที่

หน้า

๓.๓.๒.๑.๓ การทรุดตัวทันทีและค่าการทรุดตัว

สูตรทั่วไป ๗๓

๓.๓.๒.๒ การทรุดตัวของเสาเข็มกลุ่ม (Settlement of Pile Groups) ๗๕

๓.๓.๒.๒.๑ ผลกระทบของเสาเข็มชั่งเคียง

(Interaction) ๗๕

๑) สาหรับ Floating Pile ๗๕

๒) สาหรับ End Bearing Pile

ที่หยังในชั้น Rigid Stratum .. ๗๘

๓) สาหรับ End Bearing Pile

ที่หยังในชั้นที่ยุบตัวได้

(Compressibility of

Bearing Stratum) ๗๘

๔) สาหรับ Pile raft system .. ๘๐

๓.๓.๒.๒.๒ กรณีที่เข็มมีขนาดไม่เท่ากัน ๘๐

๓.๓.๒.๒.๓ การทรุดตัวของเสาเข็มติด ๆ ในกลุ่ม

ของเสาเข็มที่เหมือนกัน ก ตัน ๘๐

๓.๓.๒.๒.๔ การทรุดตัวของเสาเข็มติด ๆ ในกลุ่ม

ของเสาเข็มที่มีขนาดไม่เท่ากัน ก ตัน .. ๘๒

๓.๓.๒.๒.๕ การหาค่าการทรุดตัวของดินชั่งได้

เนื่องจากผลของการทรุดตัวของเสาเข็มกลุ่ม

(Underlying settlement) ๘๓

๓.๓.๒.๒.๖ การพิจารณาเสาเข็มกลุ่มให้เป็นเสา

เข็ม เตี้ยวสมมูล ๘๓

สารบัญ (ต่อ)

บทที่

หน้า

๓.๓.๒.๒.๗ การหาคุณสมบัติของตินท์ใช้ในการประมวลผลการทรุดตัวของฐานรากแบบเสาเข็มโดยวิธี Modified Theory of Elasticity	๘๔
๓.๓.๒.๒.๘ ผลของแทนทัวเร็ม (Pile Cap) ต่อการทรุดตัวของเสาเข็ม	๘๕
1) Flexible Cap	๘๕
2) Rigid Cap	๘๗
๓.๔ อัตราการทรุดตัว (Rate of Consolidation)	๘๗
๓.๔.๑ Asaoka's Graphical Method (1978,1980)	๙๒
<u>การดำเนินการวิจัย</u>	๙๖
๓.๖ ลักษณะหัวไปของทางหลวงสายมานา - บางปะกง	๙๖
๓.๗ สภาพและลักษณะหัวไปของตินนบริเวณสายทาง	๑๐๐
๓.๘ สถานที่ที่ทำการศึกษา	๑๐๐
๓.๙ การศึกษาในพื้นที่	๑๐๔
๓.๙.๑ Piezometer และ Open stand pipe	๑๐๔
๓.๙.๒ Settlement plates	๑๐๔
๓.๙.๓ การทดสอบ Vane shear strength ของตินในพื้นที่	๑๐๔

สารบัญ (ต่อ)

บทที่	หน้า
3.๙.๔ การเจาะสำรวจและเก็บตัวอย่างดินคงสภาพ (Undistrubed Sampling)	104
3.๑๐ การศึกษาในห้องปฏิบัติการ (Laboratory)	110
3.10.1 การทดสอบคุณสมบัติขั้นพื้นฐานของดิน (Basic properties) ...	110
3.10.2 การทดสอบคุณสมบัติทางด้านวิศวกรรม (Engineering properties)	110
4. วิเคราะห์การทรุดตัวของโครงสร้างในบริเวณดินอ่อนที่ใช้หน่วยเมตรริ่ง.....	115
4.1 องค์ประกอบที่เกี่ยวข้องกับการทรุดตัว.....	115
4.1.1 สภาพของชั้นดินและคุณสมบัติทางวิศวกรรมของชั้นดิน	115
4.1.2 ข้อมูลเกี่ยวกับเสาเข็ม.....	120
4.1.2.1 คุณสมบัติของเสาเข็ม.....	120
4.1.2.2 ผลการทดสอบเสาเข็ม (Pile Load Test).....	121
4.1.2.3 การคำนวณหาค่าโมดูลสีดหยุ่น (E_s) จากการทดสอบเสาเข็ม.....	122
4.1.3 ข้อมูลเกี่ยวกับลักษณะรูปแบบของฐานราก.....	123
4.1.4 การจัดกลุ่มของเสาเข็มในการคำนวณค่าการทรุดตัว (Pile Configuration).....	123
4.1.5 ข้อมูลเกี่ยวกับน้ำหนักที่กระทำบนเสาเข็ม (Load).....	126
4.2 วิธีการวิเคราะห์การทรุดตัวของโครงสร้างที่ใช้หน่วยเมตรริ่ง	126
4.2.1 การวิเคราะห์ด้วยมือ (Hand Calculation).....	127
4.2.1.1 ริซ Terzaghi	129
4.2.1.2 ริซ Tomlinson	129
4.2.1.3 ริซ Poulos	130

สารบัญ (ค่ำ)

באות

หน้า

1.) การทรุดตัวทันทีที่รับน้ำหนัก	130
1.1) การทรุดตัวเนื่องจากดินและเส้าเข็ม		
ในชั้น Founding , ρ_{fd}	130
1.2) การทรุดตัวของดินในชั้น		
Underlying , ρ_{ud}	132
2.) การทรุดตัวแบบอัดตัวภายใน		
(Consolidation Settlement)	133
4.2.2 การวิเคราะห์ด้วยโปรแกรมস্টা.เรজুপ " SAPF "	133
4.2.2.1 สมบูรณ์แบบและข้อจำกัดของตัวโปรแกรมস্টা.เรজুপ		
" SAPF "	135
4.2.2.2 รูปแบบที่ใช้ในการวิเคราะห์	137
4.2.2.3 การวิเคราะห์ด้วยวิธี Terzaghi	138
4.2.2.4 การวิเคราะห์ด้วยวิธี Tomlinson	139
4.2.2.5 การวิเคราะห์ด้วยวิธี Poulos	139
4.2.3 การวิเคราะห์อัตราการทรุดตัวของดินของสะพานที่ใช้หน่วยแมร์ริงใน		
บริเวณดินอ่อน	156
5. วิจารณ์ผลการวิเคราะห์การทรุดตัวของดินของสะพานในบริเวณดินอ่อนที่มีหน่วยแมร์ริง	166
5.1 ผลการวิเคราะห์โดยวิธี Terzaghi	166
5.1.1 การประมาณค่าการทรุดตัวด้วยมือ	166
5.1.2 การประมาณค่าการทรุดตัวโดยใช้โปรแกรม " SAPF " วิธี		
Terzaghi	167

สารบัญ (ต่อ)

บทที่	หน้า
5.2 ผลการวิเคราะห์โดยใช้รีซิล Tomlinson	167
5.2.1 การประมาณค่าการทรุดตัวด้วยมือ	167
5.2.2 การประมาณค่าการทรุดตัวโดยใช้โปรแกรม " SAPF "	
รีซิล Tomlinson	168
5.3 การประมาณการทรุดตัวโดยใช้รีซิล Poulos	168
5.3.1 การประมาณค่าการทรุดตัวด้วยมือ	168
5.3.2 การประมาณค่าการทรุดตัวโดยใช้โปรแกรม " SAPF "	
รีซิล Poulos	169
5.4 ผลกระทบจากตัวแปรต่าง ๆ ต่อการประมาณการทรุดตัวโดยใช้โปรแกรม " SAPF " ตามรีซิล Poulos	171
5.5 ผลการวิเคราะห์อัตราการทรุดตัว	178
 6. สุปมูลและข้อเสนอแนะสำหรับการวิจัยขั้นต่อไป	180
6.1 สุปมูลการวิจัย	180
6.2 ข้อเสนอแนะต่องานของกรรมทางหลวงและกรุงเทพมหานคร	183
6.3 ข้อเสนอแนะในการทำวิจัยขั้นต่อไป	186
 เอกสารอ้างอิง	187
ภาคผนวก ก. คู่มือการใช้โปรแกรมสำเร็จรูป " SAPF "	193
ก. ตัวอย่างการคำนวณค่าการทรุดตัวจากโปรแกรม " SAPF "	201
ก. รายละเอียดของหน่วยแบบร่างที่ใช้ในบริเวณทดสอบสะพานปลัดเปรียง	256
ก. รูปแบบของหน่วยแบบร่างมาตรฐานที่กรมทางหลวงใช้	259
ก. ผลการตรวจสอบค่าการทรุดตัวรวมและแรงตันน้ำในไฟรั่งเริง บริเวณที่ทำการวิจัย	262
 ประวัติถ้อยเชื่น	272

รายการตารางประกอบ

ตารางที่		หน้า
2.1	รายละเอียดของสะพานต่าง ๆ ที่ใช้วัสดุเบาพวก Plastic Foam เป็นวัสดุทดแทนชิ้นเดียวกันในประเทสธรเวย (After NRRL , 1980)	21
2.2	ความหนาแน่นของวัสดุเบาชนิดต่าง ๆ	21
2.3	ความหนาของผิวทางคอนกรีตในสภาวะที่เกิดการแข็งตัวของน้ำได้ดัน (After NRRL , 1980)	21
2.4	รายละเอียดของเสาเข็มรับน้ำหนักศันท์ทางที่ใช้กับทางหลวงสายบางปะอิน - นครสวรรค์ (After Holmberg , 1978)	41
3.1	ค่า Geological Factor , μ_g (After Skempton & Bjerrum , 1975)	62
3.2	ค่าของอัตราส่วนน้ำของแบบระบายน้ำ . (γ_s')	62
3.3	ค่าเฉลี่ยของ K สำหรับเสาเข็มศันท์	62
3.4	ความสัมพันธ์ของ U กับ T ของทฤษฎีการอัดตัวคายน้ำแบบ 1 มิติ เมื่อแรงดันน้ำในโพรงเพิ่ม เริ่มดันมีการระบายได้สองทิศทาง	80
3.5	สมการสำหรับทฤษฎีการยูบอัดตัวคายน้ำแบบ 1 มิติ , 2 มิติ และ 3 มิติ ในสภาพระบายน้ำ (After Gibson and Lumb , 1957 , Murray , 1978)	81
3.6	ปริมาณอุปกรณ์ที่ทำภารติดตั้งและทดสอบในสนาม	105
3.7	รายละเอียดภารติดตั้งอุปกรณ์และภารทดสอบในสนาม	105
3.8	ชนิดและจำนวนของการทดสอบในห้องปฏิบัติการ	112

ตารางที่

หน้า

3.9	ผลการทดสอบคุณสมบัติขึ้นพื้นฐานของดินที่หลุมเจาะ BH-1 และ BH-2	112
3.10	ผลการทดสอบการอัดตัวขยายในลักษณะ ๑ มิติ ด้วยเครื่อง Oedometer ของหลุมเจาะ BH-1 และ BH-2	114
3.11	ผลการทดสอบ <u>CIUC</u> - Triaxial ของหลุมเจาะ BH-1.....	114
4.1	ค่าการหักดิ่วที่ยอมให้ (After Grant and Christian , 1974).....	128
4.2	สูปพลักษณะที่ใช้ในการวิเคราะห์.....	136
4.3	สมมุติฐานที่ใช้กับวิธีการค่าง ๆ ใน การประมาณค่าการหักดิ่วของดิน สะพานที่ใช้หน่วยแบบร่อง ตามวิธี Terzaghi.....	144
4.4	สมมุติฐานที่ใช้กับวิธีการค่าง ๆ ใน การประมาณค่าการหักดิ่วของดิน สะพานที่ใช้หน่วยแบบร่อง ตามวิธี Tomlinson.....	148
4.5	สมมุติฐานที่ใช้กับวิธีการค่าง ๆ ใน การประมาณค่าการหักดิ่วของดิน สะพานที่ใช้หน่วยแบบร่อง ตามวิธี Poulos	148
4.6	สูปผลการประมาณค่าการหักดิ่วรวมและอัตราส่วนการหักดิ่วรวม โดยใช้วิธีการค่าง ๆ	151
4.7	รายละเอียดค่าการหักดิ่วแบบอัตตัวขยายน้ำที่ช่วงเวลาคงที่ได้ ๆ ตามวิธี Asaoka.....	157
4.8	ค่า C_v ในสนา� และ C_v ในห้องปฏิบัติการ บริเวณดินสะพานปลัด เปรียง.....	158
4.9	ผลการประมาณค่าการหักดิ่วรวมตามวิธี Asaoka	158
ข.1	สูปผลการคำนวณเพื่อประมาณค่าการหักดิ่วรวม ตามวิธี Terzaghi.....	202
ข.2	สูปผลการคำนวณเพื่อประมาณค่าการหักดิ่วรวม ตามวิธี Tomlinson.....	217
ข.3	สูปผลการคำนวณเพื่อประมาณค่าการหักดิ่วรวม ตามวิธี Poulos.....	233

ตารางที่		หน้า
๙.๑	ข้อมูลการวัดค่าการทรุดตัวรวมบริเวณคอสะพานปั้ตติ้ง เปรี้ยง	๒๖๙
๙.๒	ข้อมูลการวัดค่าแรงดันน้ำในไหรงเพิ่มบริเวณคอสะพานปั้ตติ้ง เปรี้ยง	๒๗๐
๙.๓	ข้อมูลการวัดค่าแรงดันน้ำในไหรงดินจาก Dummy Piezometer.....	๒๗๑

**ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**

รายการรูปประกอบ

รูปที่		หน้า
2.1	ตัวอย่างของการแก้ไขปัญหาการทรุดตัวที่ค้างกันบริเวณคอสะพาน (After C.W. Jones , 1959)	๖
2.2	ตัวอย่างของปัญหาที่เกิดขึ้นกับคอสะพาน (After Highway Research Board , 1969)	๙
2.3	ลักษณะของคอมม์สะพานแบบต่าง ๆ ที่มีผลต่อการทรุดตัวแตกต่างกัน (After HRB., 1969)	๑๑
2.4	วิธีการแก้ไขและปรับปรุงดินฐานรากเดิมให้ดีขึ้น (After HRB., 1969)	๑๒
2.5	วิธีการที่ใช้ในการระบายน้ำข้างหลังคอสะพานที่มีคอมม์แบบต่าง ๆ (After HRB., 1969)	๑๓
2.6	การใช้วัสดุชนิดพิเศษหรือการก่อสร้างเป็นพิเศษที่บดบริเวณคอมม์คอสะพาน (After HRB., 1969)	๑๔
2.7	ลักษณะของแผนผังคอสะพานและรายละเอียดแบบต่าง ๆ (After HRB., 1969)	๑๕
2.8	รายละเอียดและการซ่อมบำรุง เมื่อเกิดการทรุดตัวที่บดบริเวณคอสะพาน (After HRB., 1969)	๑๖
2.9	ผลการเปรียบเทียบการทรุดตัวที่เกิด เมื่อใช้วัสดุนาฬิกา PFA. (Pulverised fuel ash) กับรายละเอียดวัสดุชนิดบริเวณคอมม์คอสะพาน (After Margason , 1966)	๑๘
2.10	รายละเอียดของการใช้ระบบ BASP. (Bridge Approach Support Piling system) ในการแก้ปัญหารากในเวณคอมม์คอสะพาน (After Reid and Buchanan , 1984)	๒๐

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

รูปที่		หน้า
2.11	ลักษณะการน้ำ Plasitic Foam ชนิด Expanded polystyrene มาใช้กับงานสร้างทางหลวง (After NRRL , 1980)	21
2.12	ลักษณะการน้ำรัสดูเบนาพวก Polystyrene foam เป็นรัสดูคอม บริเวณคอสะพาน Lenken ในประเทศเยอรมัน	
	(After Rugg and Sørlie , 1981)	23
2.13	หน่วยแรงเค้นที่เกิดในตินตอนบริเวณคอสะพาน (After Davis and Taylor , 1962)	25
2.14	ข้อสมมุติฐานการกระจายของหน่วยแรงเค้นเมื่อมีตันตอนในลักษณะต่าง ๆ (After Davis and Taylor , 1962)	26
2.15	ตัวแปรที่ใช้ในการหาค่า I ในแนวแกนต่าง ๆ (After Davis and Taylor , 1962)	29
2.16	การเปลี่ยนพื้นที่รับน้ำหนักบริเวณจุดสัมผัสของตันตอนให้เป็นพื้นที่ที่รับน้ำหนัก สม่ำเสมอสมบูรณ์ (After Davis and Taylor , 1962)	30
2.17	แบบทดสอบคือสะพานของทางหลวงสายบางนา - บางปะกง (After วิชาชีวะ , 2523)	33
2.18	แบบทดสอบคือสะพานของทางหลวงสายธนบุรี - ปากท่อ (After วิชาชีวะ , 2523)	34
2.19	แบบทดสอบคือสะพานของทางหลวงสายคลองตาน - บางบ่อ (After วิชาชีวะ , 2523)	36
2.20	รายละเอียดรูปตัดคือสะพานบริเวณสะพานสุทธิสาร (After วิชาชีวะ , 2523)	37
2.21	รายละเอียดบริเวณคือสะพานห้าช่อง (สะพานพระปีนังเกล้า) ต้าน ผึ้งธนบุรี (After วิชาชีวะ , 2523)	38

รายการอุปประกอบ (ต่อ)

รูปที่		หน้า
2.22	กราฟ เปรียบ เทียบการหดตัวกับ เวลาจากวิธีการด้ำง ๆ (After วิชาญ , 2523)	39
2.23	วิธีการออกแบบเสาเข็มรับน้ำหนักดันทาง (Embankment Pile) บริเวณตอนบนของทางหลวงสาย บางปะอิน - นครสวรรค์ (After Holmberg , 1978)	41
2.24	รายละเอียดของการใช้ Piled Embankment ของทางด่วนสาย Jalen Derga ในมาเลเซีย (After Chin Fung Kee , 1985) ...	43
3.1	การถ่ายน้ำหนักจากเสาเข็มกุ่มลงดิน (After Teng , 1962) , (NAVFAC , 1982)	47
3.2	การถ่ายน้ำหนักจากเสาเข็มกุ่มลงดิน (After Tomlinson , 1979) ..	49
3.3	ผลที่ได้จากการทดสอบการยัดด้วยน้ำ	51
3.4	ความสัมพันธ์ของค่า N กับค่า CR และ $\frac{1}{m\sqrt{v}}$ และค่า α ภายใต้ Circular flexible foundation.....	53
3.5	Factor μ_0 และ μ_1 (After Janbu et al., 1956).....	55
3.6 (ก)	ค่าปรับแก้ผลของความลึกของพื้นที่รับน้ำหนัก (After Fox , 1948) ...	57
3.6 (ข)	ค่าปรับแก้ (Skempton and Bjerrum , 1957) และกราฟ Stress Influence ในดิน 2 ชั้นของ Burmister (After Burmister , 1943)	57
3.7 (ก), (ข)	หน่วยแรงเด่นทางดึงที่จุดตรงมุมของน้ำหนักแผ่นสี่เหลี่ยมผืนผ้า เสมอ เดิมพื้นที่รูป สี่เหลี่ยมผืนผ้า ภายใต้ Elastic Half - space (After Tomlinson , 1979) , (Boussinesq).....	58
3.7 (ก)	การกระจายของหน่วยแรงเด่นภายในไนท์นักแผ่นสี่เหลี่ยมผืนผ้า ตามอุปวางกอน (Boussinesq).....	59

รายการอุปประกอบ (ต่อ)

อุปที่

หน้า

3.8 (n)	Influence factor , I_o	67
3.8 (x)	ค่าปรับแก้สำหรับการยุบอัตตัวของเสาเข็ม , R_k	67
3.8 (ก)	ค่าปรับแก้สำหรับระยะความลึกของ Rigid base , R_h	67
3.8 (ง)	ค่าปรับแก้สำหรับอัตราส่วนน้ำซอง , R_v	67
3.9	ค่าปรับแก้สำหรับความแข็งของ Bearing Stratum , R_b	68
3.10	ค่าปรับแก้สำหรับการเกิดการเดือนโกลของเสาเข็มกันดิน	70
3.11 (n)	ค่าปรับแก้เมื่อจากอิทธิพลของ Underreaming (Single central bulb)	72
3.11 (x)	ค่าปรับแก้เมื่อจากอิทธิพลของ Tapering หรือ Step - tapering ..	72
3.11 (ก)	ค่าปรับแก้เมื่อจากอิทธิพลของ Pile cap , F_r	72
3.12	Displacement Influence Factor , I_p (After Poulos and Davis , 1974)	74
3.13 (n)	อัตราส่วนระหว่างค่าการทรุดตัวทันทีที่รับน้ำหนักต่อค่าการทรุดตัวสุดท้าย, ρ_i / ρ_{tf} สำหรับเสาเข็มแบบ Incompressible ใน Semi - infinite mass (After Poulos and Davis , 1968)	76
3.13 (x)	อัตราส่วนระหว่างค่าการทรุดตัวทันทีที่รับน้ำหนักต่อค่าการทรุดตัวสุดท้าย ρ_i / ρ_{tf} สำหรับเสาเข็มแบบ Compressible floating (After Mattes and Poulos , 1969)	76
3.14 (n)	Interaction factor สำหรับเสาเข็มแบบ floating , α_F (After Poulos and Davis , 1974)	77
3.14 (x)	Interaction factor สำหรับเสาเข็มแบบ End - Bearing , α_E (After Poulos and Davis , 1974)	77
3.15	ค่าปรับแก้ Interaction factor สำหรับ Finite layer depth , N_h	78

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

หัวข้อ	หน้า
3.16 ค่าปรับแก้ Interaction factor ส่าหรับความแข็งของ Bearing Stratum , F_E	79
3.17 Interaction factor ส่าหรับเสาเข็มในระบบ pile raft , α_r (After Poulos and Davis , 1972)	81
3.18 (n) การหาเส้นผ่านศูนย์กลางสมมูลย์ ส่าหรับเสาเข็มกุ่นแบบ Floating (After Poulos and Mattes , 1971)	86
3.18 (n) การหาความยาวสมมูลย์ส่าหรับเสาเข็มกุ่นแบบ Floating (After Davis and Mattes , 1971)	86
3.19 ค่าปรับแก้ผลการทดสอบเสาเข็ม (After Bomerjee , 1971)	86
3.20 (n) อัตราการทรุดตัวเนื่องจากการอัดด้วยคายน้ำส่าหรับ Vertical Drainage เมื่อเพิ่มน้ำหนักบรรทุกตันที่ (After ศูนย์ฯ . ๒๕๒๓) ...	89
3.20 (n) T_{ed} VS \bar{U} ส่าหรับ Plane Strain Consolidation โดยมี Double Drainage และ Isotropic Permeability (After Lacasse et al., 1975)	89
3.21 การหาค่าการทรุดตัวแบบอัดด้วยคายน้ำทึบตามวิธี Asaoka (After Asaoka , 1978)	96
3.22 การหาค่าการทรุดตัวแบบอัดด้วยคายน้ำทึบตามวิธี Asaoka ของจุด S_5 และ S_6	97
3.23 การหาค่าการทรุดตัวแบบอัดด้วยคายน้ำทึบตามวิธี Asaoka ของจุด S_7 และ S_8	98
3.24 การหาค่าการทรุดตัวแบบอัดด้วยคายน้ำทึบตามวิธี Asaoka ของจุด S_9 และ S_{10}	99

รายการอุปประภกน (ต่อ)

หัวที่	หน้า
3.25 (n) ความชื้นพันธะระหว่าง Moisture Content กับความลึกของดินน ชาย บางนา - บางปะกง (After ยงอุทธ , 2523)	101
3.25 (o) ความชื้นพันธะระหว่าง Undrained Shear Strength กับความลึก ของดินนชาย บางนา - บางปะกง (After ยงอุทธ , 2523)	101
3.26 ค่าการทดสอบ In situ Vane Shear Strength ของดินนชาย บางนา - บางปะกง (After Cox , 1981)	102
3.27 ความชื้นพันธะระหว่าง Compression Ratio และ Apparent preconsolidation pressure กับความลึก (After ยงอุทธ , 2523)	102
3.28 แผนที่แสดงสถานที่ทำการศึกษาวิจัย.....	103
3.29 แสดงรายละเอียดของจุดติดตั้ง Settlement plates และ Piezometer บริเวณ Bearing Unit.....	106
3.30 รายละเอียดของ Settlement plates และ Piezometer (After สคaph , 2523)	107
3.31 แสดงตำแหน่งของหกมุนเจาะสำรวจ จุดทดสอบของ Vane Shear , จุดติดตั้ง Dummy Piezometer และหกมุดตักฐานอ้างอิง.....	108
3.32 แสดงผลการทดสอบ Vane shear ในสนาม.....	109
3.33 แสดงรายละเอียดขั้นต้นของหกมุนเจาะ BH-1.....	111
4.1 วิธีการตรวจสอบคุณภาพของตัวอย่างและผลการตรวจสอบ.....	118
4.2 ผลการคำนวณกลับจากการทดสอบ เสาเข็มขนาด I 0.26 x 0.26 x 21.0 m.	124
4.3 ผลการคำนวณกลับจากการทดสอบ เสาเข็มขนาด ■ 0.20 x 0.20 x 14.0 m.	125

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

รูปที่	หน้า
4.4 แสดงการจัดรูปแบบ เป็น เสา เชื่ม เตียงพิจารณาผลกระแทกภายในหน่วย แมร์ช ยกแยกออกเป็น 4 ช่วง	140
4.5 แสดงการจัดรูปแบบ เป็น เสา เชื่มกับชั้นประกอบด้วย เสา เชื่มจำนวน 6 ตัน	141
4.6 แสดงการจัดรูปแบบ เป็น เสา เชื่มกับชั้นประกอบด้วย เสา เชื่มจำนวน 4 ตัน	142
4.7 แสดงการจัดรูปแบบ เป็น เสา เชื่ม เตียงพิจารณาผลกระแทกภายในหน่วย แมร์ชทึบหินด้วย	143
4.8 แผนผังการทำงานของโปรแกรม " SAPF " (After Pongchai , 1985)	134
4.9 ข้อสมมุติฐานและข้อจำกัดของตัวโปรแกรม " SAPF " (After Pongchai , 1985)	138
4.10 แสดงผลการประมาณค่าการทรุดตัวรวมความยาวของหน่วยแมร์ช โดย วิธีการของ Terzaghi	152
4.11 แสดงผลการประมาณค่าการทรุดตัวรวมความยาวของหน่วยแมร์ช โดย ใช้วิธีการของ Tomlinson	153
4.12 แสดงผลการประมาณค่าการทรุดตัวรวมความยาวของหน่วยแมร์ช โดย ใช้วิธีการ Modified Theory of Elasticity ของ Poulos และ Davis (1980)	154
4.13 สรุปผลการประมาณค่าการทรุดตัวรวมความยาวของหน่วยแมร์ช โดย วิธีการที่ให้ผลเป็นที่น่าพอใจ	155

รายการอุปประภ肯 (ต่อ)

รูปที่

หน้า

4.14	ทดสอบการเปรียบเทียบอัตราการทรุดตัวรวมกับเวลาของจุด S ₅ โดยใช้หลักการของ Asaoka (1978) ร่วมกับการคิดแบบ 1 มิติ ตามทฤษฎีของ Terzaghi และแบบ 2 มิติ ตาม Lacasse et. al. (1975)	160
4.15	ทดสอบการเปรียบเทียบอัตราการทรุดตัวรวมกับเวลาของจุด S ₆ โดยใช้หลักการของ Asaoka (1978) ร่วมกับการคิดแบบ 1 มิติ ตามทฤษฎีของ Terzaghi และแบบ 2 มิติ ตาม Lacasse et. al. (1975)	161
4.16	ทดสอบการเปรียบเทียบอัตราการทรุดตัวรวมกับเวลาของจุด S ₇ โดยใช้หลักการของ Asaoka (1978) ร่วมกับการคิดแบบ 1 มิติ ตามทฤษฎีของ Terzaghi และแบบ 2 มิติ ตาม Lacasse et. al. (1975)	162
4.17	ทดสอบการเปรียบเทียบอัตราการทรุดตัวรวมกับเวลาของจุด S ₈ โดยใช้หลักการของ Asaoka (1978) ร่วมกับการคิดแบบ 1 มิติ ตามทฤษฎีของ Terzaghi และแบบ 2 มิติ ตาม Lacasse et. al. (1975)	163
4.18	ทดสอบการเปรียบเทียบอัตราการทรุดตัวรวมกับเวลาของจุด S ₉ โดยใช้หลักการของ Asaoka (1978) ร่วมกับการคิดแบบ 1 มิติ ตามทฤษฎีของ Terzaghi และแบบ 2 มิติ ของ Lacasse et. al. (1975)	164
4.19	ทดสอบการเปรียบเทียบอัตราการทรุดตัวรวมกับเวลาของจุด S ₁₀ โดยใช้หลักการของ Asaoka (1978) ร่วมกับการคิดแบบ 1 มิติ ตามทฤษฎีของ Terzaghi และแบบ 2 มิติ ของ Lacasse et. al. (1975)	165

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

หัวข้อ	หน้า
5.1 แสดงผลกระทบต่อการทรุดตัวรวมของจุดที่ติดตั้ง Settlement plate , S ₆	172
5.2 แสดงผลกระทบต่อการทรุดตัวเนื่องจากดินและเสาเข็มในชั้น Founding ของจุดที่ติดตั้ง Settlement plate S ₆	173
5.3 แสดงผลกระทบต่อการทรุดตัวของดินในชั้น Underlying ของจุดที่ติดตั้ง Settlement Plate S ₆	174
5.4 แสดงผลกระทบต่อการทรุดตัวเนื่องจากดินและเสาเข็มในชั้น Founding และ Underlying ของจุดที่ติดตั้ง Settlement plate S ₆	175
5.5 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างอัตราส่วนของการทรุดตัวรวมต่อความยาวเสาเข็มกับความยาวเสาเข็ม	177
5.6 แสดงความสัมพันธ์ของอัตราส่วนของการทรุดตัวรวมต่อระยะห่างระหว่างเสาเข็มกับความยาวเสาเข็ม	178
6.1 รูปแบบของหน่วยแม่ริ่งที่เสนอแนะในการทำวิจัยขั้นค่อไป	184

**ศูนย์วิทยาลัยพยาบาล
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**



สัญลักษณ์

A , B	= พารามิเตอร์ ความต้านน้ำในโพรง (Skempton)
B	= ความกว้างของเสาเข็มกุ่ม
C ₁ , C ₂ , C ₃	= สัมประสิทธิ์ของการอัดตัวตนน้ำแบบ 1 มิติ , 2 มิติ , 3 มิติ (Murray , 1978)
CR	= อัตราส่วนการอัด
C _c	= ต้นน้ำการอัด
C _v	= Coefficient of Consolidation
C _r	= ต้นน้ำการอัดช้า
D	= Constrained Modulus
d	= เส้นผ่านศูนย์กลางของเสาเข็ม
d _b	= เส้นผ่านศูนย์กลางของปลายเสาเข็ม
d _c	= เส้นผ่านศูนย์กลางของหัวเข็ม (pile cap)
d _e	= เส้นผ่านศูนย์กลางสมมูลย์ของกุ่มเสาเข็ม
E	= Young Modulus
E _b	= Young Modulus ของชั้นเยกหาน
E _s	= Young Modulus ของดิน
E _u	= Young Modulus ของดินในสภาพไม่ระบายน้ำ
E' ₆	= Young Modulus ของดินในสภาพระบายน้ำ
e _o	= อัตราส่วนซึ่งว่างของเม็ดดินเริ่มแรก
F _c	= อัตราส่วนระหว่างค่าการทรุดตัวจริงคือค่าการทรุดตัวที่รัดได้ ของเสาเข็มที่ทดสอบ
F _E	= แฟคเตอร์สَاหรับเสาเข็มคลา
F _R	= แฟคเตอร์สَاหรับผลของหัวเข็มคือการทรุดตัวของเสาเข็ม

ສັນຍຸລັກນະ (ຕອ)

H	= ຮະຍະຈາກຫ້າເສາເຂັ້ມສີງຄວາມສຶກທີ່ພິຈາລະນາ
h	= ຮະຍະຈາກຫ້າເສາເຂັ້ມສີງ Rigid Base (Poulos and Davis)
$h, \delta h, \Delta h$	= ຄວາມພනາຂອງຫັນດິນເຫັນຍົວທີ່ພິຈາລະນາ
I	= Influence factor (D'Appolonia et al.)
I	= Influence factor (F adum)
I	= Influence factor (Tavenas)
I_{ij}	= Influence factor (Poulos and Taylor)
I_o	= Influence factor (Poulos and Davis)
I_p	= Influence factor (Skempton and Bjerrum)
I_p	= Displacement Influence factor (Poulos and Davis)
$I_{0.5}$	= Displacement Influence factor ເນື້ອອັດຮາສ່ວນປັບປຸງ ເທົ່າກັນ 0.5
I_v	= Displacement Influence factor ເນື້ອອັດຮາສ່ວນປັບປຸງ ເປັນແນບຈະບາຍນຳ
K	= Pile Stiffness factor
K_0, K_2, K'_2	= Influence factor (Giroud)
L_2, L'_2	= Influence factor (Giroud)
L	= ຄວາມຍາວຂອງເສາເຂັ້ມ
L_e	= ຄວາມຍາວສົມນູລຍໍຂອງເສາເຂັ້ມ
LL	= ປືດເທດວ
m_V	= Coefficient of volume compressibility
$\frac{1}{m_V}$	= Constrained Modulus
$0^{m_{ij}}, 1^{m_{ij}}, 2^{m_{ij}}$	= Rectangle displacement factor (Davis and Taylor)

สัญลักษณ์ (ต่อ)

M_s	= Slip factor
N	= ผลของการทดสอบ Standard Penetration (Oweis)
N'	= ค่า N ที่ปรับแก้แล้ว
N_h	= Correction factor สําหรับ finite layer (Poulos)
OCR	= Over Consolidation Ratio
P	= น้ำหนักตั้งหมุดที่กระแทบบนเส้าเข็ม (Poulos and Davis)
P_c	= Preconsolidation pressure (El - Moursi et al.)
q	= ความตันสูหัสสูรานคราภ
RR	= อัตราส่วนการอัดซ้ำ
R_A	= อัตราส่วนพื้นที่ทันตีต่อกันที่ร่องนอกของเส้าเข็ม
R_b	= ค่าปรับแก้สําหรับความแข็งของชั้นแบบหิน
R_h	= ค่าปรับแก้สําหรับระดับความลึกของ Rigid Base
R_k	= ค่าปรับแก้สําหรับการยุบอัดตัวของเส้าเข็ม
R_v	= ค่าปรับแก้สําหรับอัตราส่วนปั๊วช่อง
r	= ระยะห่างระหว่างแนวแกนของเส้าเข็มไปยังจุดที่พิจารณา (Poulos and Davis)
s	= ระยะห่างระหว่างเส้าเข็ม
s_u	= กำลังรับแรงเฉือนแบบอันเดือน
T	= Time factor
t	= เวลา
Δt	= ช่วงเวลาคงที่ (Asaoka)
\bar{U}	= Average degree of consolidation
Δu	= ค่าความตันน้ำในโพรงที่เพิ่มขึ้น
u	= ความตันน้ำในโพรงดิน

สัญลักษณ์ (ต่อ)

w_L	= ชีดเหลว (Liquid Limit)
w_n	= ปริมาณความชื้นตามธรรมชาติของติน
ρ	= ค่าการทุ่กตัว
ρ_c	= ค่าการทุ่กตัวแบบอัตตัวคายน้ำ
ρ_{fd}	= ค่าการทุ่กตัวเนื่องจากดินและเสาเข็มใน Foundaing layer
ρ_i	= ค่าการทุ่กตัวทันทีที่รับน้ำหนัก
ρ_j	= การทุ่กตัวของเสาเข็มตันข้างเคียง j
ρ_k	= การทุ่กตัวของเสาเข็มไต ๆ ที่พิจารณาในกลุ่มเสาเข็ม
$\Delta\rho_{ij}$	= การทุ่กตัวที่เพิ่มขึ้นของเสาเข็มตันที่สนใจ , i เนื่องจากเสาเข็ม ตัน j
ρ_{oed}	= ค่าการทุ่กตัวที่ได้จากการทดสอบด้วย Oedometer
ρ_{TF}	= ค่าการทุ่กตัวรวมของดินเหนียว
ρ_{ud}	= ค่าการทุ่กตัวของตินใน Underlying layer
β_1	= ค่าความชื้น (Asaoka)
σ_1, σ_3	= หน่วยแรงเก็บหลักและหน่วยแรงเก็บรอง
$\bar{\sigma}_{vo}$	= หน่วยแรงประดิษฐิผลทางตึง เนื่องจากน้ำหนักตินที่ห้าม
$\bar{\sigma}_{vm}$	= หน่วยแรงตึงตามสูงสุดในอตติค
$\bar{\sigma}_{vf}$	= หน่วยแรงประดิษฐิผลทางตึงสุดท้าย
σ	= หน่วยแรงรวม (Total Stress)
σ_c	= ความดันในเซลล์ (Cell Pressure)
$\Delta\sigma_z$	= หน่วยแรงเก็บทางตึงที่เพิ่มขึ้นที่กึ่งกลางของชั้นติน
$\Delta\sigma_1$	= หน่วยแรงหลักที่เพิ่มขึ้น
$\Delta\sigma_3$	= หน่วยแรงรองที่เพิ่มขึ้น

สัญลักษณ์ (ต่อ)

ϵ	= ความเครียด
α	= สัมประสิทธิ์ (Skempton)
α	= Interaction factor (Poulos and Davis)
α_E	= Interaction factor สำหรับเสาเข็มค่าอ
α_F	= Interaction factor สำหรับเสาเข็มเสียดทาน
α_{kj}	= Interaction factor ซึ่งมีระยะห่างระหว่างเข็มคัน k และ j โดยใช้ geometrical parameter ของเข็มคัน j
α_r	= Interaction factor สำหรับเสาเข็มกลุ่มในระบบ Pile raft
μ	= ค่าปรับแก้ (Skempton)
μ_0, μ_1	= 俚คเตอร์ (Janbu et al.)
μ_d	= Fox's correction factor
μ_g	= Geological factor (Tomlinson)
ϕ	= บุนเสียดทานภายในของอุบัติ
γ_T	= ความหนาแน่นรวม (Total density)
τ_{oct}	= หน่วยแรงเก็น (Octahedral)
v_s	= อัตราส่วนมวลในสภาพไม่มีการระบายน้ำ
v'_s	= อัตราส่วนมวลในสภาพมีการระบายน้ำ
\overline{CIUC}	= การทดสอบรังสีแรงดึงของตินที่ถูกอัดด้วยน้ำแบบไอลิชหรือมิก. มา ก่อนด้วยเครื่อง Triaxial ในสภาพอันเดือนพิเศษรวมวัดค่าความตันน้ำ ในไฟฟ้า