

การทุรศตัวของฐานรากแบบเสาเข็มในชั้นดินเหนียว



นายปฐม เนลยวาเรศ

ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต
ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2529

ISBN 974-566-497-9

012280

16018032

SETTLEMENT OF PILE FOUNDATIONS IN CLAY

Mr. Pathom Chaloeywares, 1962 -

ศูนย์วิทยทรัพยากร
และองค์กรของมหาวิทยาลัย

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

ISBN 974-566-497-9

หัวขอวิทยานิพนธ์ การทุรคัวของฐานรากแบบเสาเข็มในชั้นดินเหนียว
 โดย นายปฐม เฉลยราเรศ
 ภาควิชา วิศวกรรมโยธา
 อาจารย์ที่ปรึกษา ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.สุรจต์ สัมพันธารักษ์



บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นักวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่ง
 ของการศึกษาความหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

.......... คณบดีบัณฑิตวิทยาลัย
 (ศาสตราจารย์ ดร.จารุ วัชรากย์)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

.......... ประธานกรรมการ
 (รองศาสตราจารย์ วิเชียร เต็งอันวย)

.......... กรรมการ
 (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.สุรพล จิวัลกษณ์)

.......... กรรมการ
 (ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.สุรจต์ สัมพันธารักษ์)

.......... กรรมการ
 (รองศาสตราจารย์ ดร.นฤบุล เลิศพิรัญวงศ์)

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

หัวข้อวิทยานิพนธ์	การทรุดตัวของฐานรากแบบเสาเข็มในชั้นดินเหนี่ยวน้ำ
ชื่อนักศึกษา	นาย ปฐม เจริญวาเรศ
อาจารย์ที่ปรึกษา	ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. สุรัชต์ สมพันธ์ราษฎร์
ภาควิชา	วิศวกรรมโยธา
ปีการศึกษา	2529



บทคัดย่อ

วิทยานิพนธ์นี้เป็นงานที่เกี่ยวกับ การภาคคาน การทรุดตัวของฐานรากแบบเสาเข็ม ในชั้นดินเหนี่ยวน้ำของสิ่งก่อสร้าง จำนวน 2 แห่ง คือถังตอกตะกอนที่จังหวัดเชียงใหม่ และ โรงงานที่อำเภอพระประแดง จังหวัดกรุงเทพฯ การวิเคราะห์การทรุดตัวของสิ่งก่อสร้าง กระทำโดยวิธี กลศาสตร์พื้นฐานของ Terzaghi วิธีปฐมพื้นฐานของ Tomlinson และวิธี Modified Theory of Elasticity ของ Poulos และ Davis โดยพยายามใช้ข้อมูลในการวิเคราะห์ ให้ใกล้เคียง กับ ความจริงมากที่สุดเท่าที่จะทำได้ และเปรียบเทียบผลที่ได้กับการวัดค่าการทรุดตัวจริงในสนาม การวิจัยพบว่า

ในการศึกษาการทรุดตัวของ ถังตอกตะกอน การประปาภูมิภาค จังหวัดเชียงใหม่ ชี้ ว่า ฐานรากแบบเสาเข็มสันทอญี่ปุ่นในชั้นดินเหนี่ยวน้ำ อ่อน ลักษณะแพนพื้นยึดหัวเสาเข็มเป็น Mat Foundation ปรากฏว่า การประมาณค่าการทรุดตัวโดยวิธีปฐมพื้นฐานของ Terzaghi และของ Tomlinson ให้ผลอยู่ในเกณฑ์น้ำพอใจ ส่วนการประมาณค่าการทรุดตัวโดยวิธี Modified Theory of Elasticity ของ Poulos และ Davis ใน การประมาณค่าการ ทรุดตัวของ Founding layers พนava ตามคูลส์ยีที่อยู่ในชั้นจากการทดสอบ BU Test ที่ 3 เท่า - 4 เท่า สามารถนำมาใช้ในการวิเคราะห์ ได้ผลเป็นที่น้ำพอใจ นอกจากนี้ยังพบว่า การจัดรูปแบบของฐานรากโดย ฯ อิสระ สำหรับการวิเคราะห์หยังมีผลต่อการประมาณค่าการทรุดตัวอีกด้วย ซึ่งยังไม่สามารถหาข้อสรุปได้ว่าการจัดรูปแบบกลุ่มเสาเข็มอิสระแบบใด ให้ได้ผลที่สุด สำหรับผลการประมาณค่าการทรุดตัวสุกท้ายโดยวิธีของ Poulos และ Davis พบว่าให้ผลอยู่ในเกณฑ์น้ำพอใจ และใกล้เคียงกับการประมาณค่าการทรุดตัวโดยวิธีปฐมพื้นฐาน เนื่องจากการทรุดตัวของระบบฐานรากแบบนี้ เกิดจากการทรุดตัวในชั้นดินที่อยู่ใต้ปลาย

เสาเข็มเป็นส่วนใหญ่ ส่วนการวิเคราะห์อัตราการทรุดตัวของฐานราก โดยใช้ค่าสมมูลที่การอัตราภัยน้ำที่ใช้ข้อมูลในการทรุดตัวในสนาม และ Time factor ของหุบภูมีการอัตราภัยน้ำของ Terzaghi ทำการคำนวณกลับ ให้ผลที่น่าพอใจ แต่เนื่องจากข้อมูลการทรุดตัวในสนามมีไม่มากนัก จึงยังไม่สามารถสรุปได้ว่าเป็นวิธีที่เหมาะสม สำหรับวิธีการหาอัตราการทรุดตัวที่เสนอโดย Poulos และ Davis (1968) ซึ่งพิจารณาบนฐานรากห้องทดลอง เป็นเสาเข็มเดี่ยวสมมูล เพียงตันเดียว และทำการคำนวณกลับ จากข้อมูลการทรุดตัวในสนาม โดยใช้ Time factor ซึ่งเสนอแนะให้โดย Poulos และ Davis (1968) สำหรับเสาเข็มเดี่ยวไม่ได้คำนึงถึงผลกระแทกจากเสาเข็มชั่งเดียวกับเมื่อเปรียบเทียบกับ ผลวิเคราะห์โดยวิธีนี้กับ ข้อมูลการทรุดตัวที่วัดได้ในสนาม พนวิวิธีของ Poulos และ Davis ในลักษณะนี้ อัตราการทรุดตัวเร็วกว่าที่เกิดขึ้นจริงมาก

สำหรับการศึกษาการทรุดตัวของฐานรากอาคารโรงงาน พระประแดง จ.กรุงเทพฯ ฐานรากของโรงงานเป็นเสาเข็มกลุ่ม ที่ตอกผ่านชั้นดินเหนียวอ่อน และมีปลายเสาเข็มหยังอยู่ในชั้นดินเหนียวแข็ง จากผลการตรวจสอบความสามารถรับน้ำหนักบรรทุกสูงสุดของฐานราก พนวิฐานรากบางส่วนไม่สามารถรับน้ำหนักกระทำ ซึ่งรวมผลของแรงฉนวนในเสาเข็มได้ ดังนั้นการวิจัยนี้จึงพิจารณาการทรุดตัวของฐานรากที่คาดว่าไม่เกิดการวินต์ (ฐานราก E-1) เท่านั้น จากผลการประมาณค่าการทรุดตัวสุทธิของฐานราก E-1 โดยวิธีปฐพิกลศาสตร์พื้นฐานของ Terzaghi เมื่อร่วมผลการเกิดแรงฉนวนในเสาเข็ม พนว่าให้การทรุดตัวใกล้เคียงกับข้อมูลในสนาม ในขณะที่การประมาณค่าการทรุดตัวรวม โดยวิธีปฐพิกลศาสตร์พื้นฐานของ Tomlinson ที่ก้านอยกว่าข้อมูลการทรุดตัวที่วัดได้ในสนามมาก ส่วนผลการประมาณค่าการทรุดตัวโดยวิธี Modified Theory of Elasticity ของ Poulos และ Davis เมื่อร่วมผลการเกิดแรงฉนวนในเสาเข็ม และคำนึงถึงผลกระทบจาก ฐานรากใกล้เคียงห้องทดลอง พนว่าค่าการทรุดตัวสุทธิ มากกว่าข้อมูลที่วัดได้จากในสนามแต่ก็อยู่ในเกณฑ์น่าพอใจ สำหรับการวิเคราะห์ อัตราการทรุดตัวของฐานราก เนื่องจากมีความยุ่งยาก และขับข้อนในการวิเคราะห์จึงได้ตั้งสมมุตฐานว่าการทรุดตัวของฐานราก เนื่องจากแรงในเสาเข็มที่เกิดขึ้นทันที ดังนั้นการทรุดตัวเนื่องจากน้ำหนักจากโครงสร้าง และน้ำหนักบรรทุกจะจะเกิดขึ้นทันที ก่อนที่การทรุดตัวเนื่องจากแรงฉนวนเสาเข็มจะเกิดขึ้น ส่วนการทรุดตัวของฐานรากเนื่องจากแรงฉนวนในเสาเข็ม ก็จะเกิดขึ้นทันที ที่แรงฉนวนในเสาเข็มเพิ่มขึ้นเช่นกัน ซึ่งการเพิ่มขึ้นของแรงฉนวนจะชี้นำอัตราการเกิด

การอัคติวิถีของชั้นดินเนี่ยวย่ออ่อนเนื่องจากทรัพยากร จากผลการวิเคราะห์ค่ายสมมุติฐานคั่งกล่าวพบว่า อัตราการทรุดตัวของฐานราก E-1 วิเคราะห์โดยวิธีปฐพีกลศาสตร์พื้นฐาน และอัตราการทรุดตัวของฐานราก วิเคราะห์โดยใช้อัตราการเกิดแรงฉุกเฉินเสาเข็มที่เสนอแนะโดย Poulos และ Davis (1972) ให้ค่าอัตราการทรุดตัวที่เร็วกว่าข้อมูลที่วัดได้ในสนามมาก ซึ่งอาจมีสาเหตุมาจาก

ก. การวิเคราะห์อัตราการทรุดตัวของ Poulos มีรากฐานมาจากการวิเคราะห์อัตราการเกิดแรงฉุกเฉินเสาเข็มเดียว ซึ่งไม่คำนึงถึงผลของเสาเข็มกลุ่ม ซึ่งมีผลทำให้อัตราการทรุดตัวลดลง

ข. ค่า C_v (field) ที่ใช้ในการวิเคราะห์อัตราการทรุดตัว อาจไม่ถูกต้องนัก การหาค่า C_v อาศัยข้อมูลการทรุดตัวของต้นคนหาง แต่ในกรณีที่ทำการศึกษามีเสาเข็มตอกแทรกอยู่ในชั้นดินเนี่ยวย่ออ่อน ซึ่งจะทำให้ค่านี้เปลี่ยนแปลง เนื่องจากทรัพยากรชั้ลังกว่าในกรณีที่ไม่มีเสาเข็มตอกอยู่ได้

ก. อัตราการทรุดตัวของฐานราก E-1 ที่วัดได้เป็นผลจากน้ำหนักจากโครงสร้างและแรงฉุกเฉินเสาเข็มเพียงอย่างเดียว แต่เมื่อผลกระทบเนื่องจาก การวินิจฉัยของฐานราก บางฐานรากที่อยู่ชั้งเคียงค่าย การวินิจฉัยทำการ Redistribution ของน้ำหนัก และมีผลต่อแรงที่กระทำต่อฐานราก E-1

ง. สมมุติฐานที่ให้การทรุดตัวของฐานรากเสาเข็มเกิดขึ้นที่มีน้ำหนักกระทำเพิ่มขึ้นนั้น ไม่ถูกต้องเนื่องจากต้นเนี่ยวยแข็งจำเป็นต้องใช้เวลาในการเกิดการอัคติวิถี เมื่อไครบ้างกระทำ

Thesis Title	Settlement of pile foundations in clay
Name	Mr. Pathom Chaloeywares
Thesis Advisor	Assistant Professor Surachat Sambandharaksa, Sc.D.
Department	Civil Engineering
Academic year	1986



ABSTRACT

This thesis involves the settlement analyses of pile foundations constructed in clay. Two construction sites were studied; as follows:

1. The sedimentation tank locating at km.71 of the Minburi - Chachoengsao highway, Chachoengsao, where mat on 6 m. long piles was used.
 2. The factory at Phra Pradaeng, Bangkok, where pile foundations, 18.5 m. long, were inaddition subjected to negative skin friction load.

The analyses are carried out by using Terzaghi's conventional method, Tomlinson's conventional method and Modified Theory of elasticity method proposed by Poulos and Davis. Analyses were made with most resonable soil informations and results were compared with observation data.

The predictions of final settlement of the sedimentation tank having mat on 6 m. long pile foundation, when the foundation was considered as the Terzaghi or Tomlinson equivalent mat foundation, by conventional Terzaghi and Tomlinson method give results in good agreement with the measurement data. The Modified Theory of elasticity also shows a good prediction of final settlement and results are close to those of settlement prediction by conventional methods. Analyses, however,

show that pile configurations layout selected for Poulos and Davis computation, have slightly effect on settlement prediction, but no conclusion can yet be drawn.

Terzaghi one dimensional theory, whereby observed settlement data were used for backfiguring the field coefficient of consolidation, shows a good prediction of rate settlement. However its reliability could not be confirmed, because of a short time period being avaialble for field observation. The results from theory purposed by Poulos and Davis (1968), when the foundation was considered as the large equivalent single pier and ignored interaction of other piles in the foundation, show faster rate of settlement than the observedata.

For the factory at Phra Pradaeng, the results of settlement predictions of footing, which did not fail by Terzaghi's conventional method including effects of downdrag force are in good agreement with the existing observation data, whereas Tomlinson's prediction was, however, too low and settlement was predicted about 58% of the settlement predicted by Terzaghi's method. The Modified Theory of elasticity also show a good prediction of settlement, although it yields higher settlement prediction of about 20% higher than the Terzaghi method. The final actual settlement is not known although concolidation is nearly completed.

The predictions of rate of downdrage force, using one dimensional consolidation theory and that developed by Poulos and Davis (1972), lead to the predistions of settlement rates which are faster than that observed in the field.



กิตติกรรมประกาศ

ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณ ท่านผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.สุรจัต สมพันธารากษ อาจารย์ ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ ที่ได้อบรมสั่งสอนและแนะนำวิชาความรู้ทั้งภาคทฤษฎีและปฏิบัติ ตลอดจนสละเวลา ส่วนตัวในการให้คำปรึกษา ตรวจสอบและแก้ไขวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ จนสำเร็จด้วยดี

ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณท่านรองศาสตราจารย์ ดร.นฤบุญ ลิศธิรัญวงศ์ ที่ได้กรุณาให้คำปรึกษาในการใช้อุปกรณ์ในการวิจัย ตลอดจนเจ้าหน้าที่ห้องปฏิบัติการโดยหา ภาควิชาศึกษาและคุณเรื่องวิทย์ โซนวิทยานิพนธ์ ที่ได้กรุณาอนุเคราะห์ ในด้านการเจาะส่องรวมข้อมูลที่ใช้ในการวิจัย

ท้ายที่สุดผู้เขียนระลึกถึงพระคุณของ บิดา มารดา กรุ อาจารย์ ตลอดจนญาติมิตร ท่านเหล่านี้เป็นผู้มี อุปการคุณที่ได้ส่งเสริมให้ผู้เขียนประสบผลสำเร็จดังการศึกษาระดับนี้

ปฐม เฉลียวารេស

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



สารบัญ

บทที่		หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย		๑
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ		๒
กิตติกรรมประกาศ		๓
สารบัญ		๔
สารบัญ ตาราง		๕
สารบัญ รูป		๖
คำอธิบายสัญลักษณ์		๗
บทที่		
1. บทนำ		๑
1.1 บททั่วไป		๑
1.2 วัตถุประสงค์ของการวิจัย		๒
1.3 ขอบเขตของการวิจัย		๒
1.4 ประโยชน์ที่ได้รับจากการวิจัย		๔
2. ทฤษฎี และสมมติฐาน		๕
2.1 การยุบอัตัวของคืนเนียว		๕
2.1.1 การทรุดตัวทันที		๕
2.1.2 การยุบอัตัวครึ่งแรก		๖
2.1.3 การยุบอัตัวครึ่งที่สอง		๖
2.2 การประมาณการทรุดตัวของฐานรากแบบเสาเข็มโดยวิธี ปรับพิกัดศาสตร์พื้นฐาน		๗
2.2.1 การกระจายหน่วยแรงในมวลคืนของฐานรากแบบ เสาเข็มโดยวิธีปรับพิกัดศาสตร์พื้นฐาน		๗
2.2.2 คุณสมบติของคืนเนียวที่ใช้ในการประมาณการ ทรุดตัวโดยวิธีปรับพิกัดศาสตร์พื้นฐาน		๑๐

สารบัญ (ต่อ)

บทที่

หน้า

<p>2.2.3 วิธีการประมาณค่าการทรุดตัวโดยอาศัยทฤษฎี การอัตตัวคายน้ำแบบ 1 มิติ ของ Terzaghi (1925).....</p> <p>2.2.4 การประมาณค่าการทรุดตัวของฐานรากเสาเข็ม ด้วยวิธีการ ของ Tomlinson (1979)</p> <p>2.3 การประมาณค่าการทรุดตัวของฐานรากแบบเสาเข็ม โดยวิธี Modified Theory of Elasticity.....</p> <p>2.3.1 การทรุดตัวในเสาเข็มเดี่ยว เมื่อไครบแรงกระทำ ตามแนวแกน.....</p> <p>2.3.2 การทรุดตัวของชั้นดินใต้เสาเข็มเดี่ยว เนื่องจาก เสาเข็มรับน้ำหนัก.....</p> <p>2.3.3 ค่าการทรุดตัวสุกหায়.....</p> <p>2.3.4 การทรุดตัวของเสาเข็มกลุ่ม.....</p> <p>2.3.5 การพิจารณาเสาเข็มกลุ่ม เป็นเสาเข็มเดี่ยวสมมูลย์..</p> <p>2.3.6 ผลของแทนทัวเสาเข็ม (Pile cap) ต่อการทรุดตัว^{ของเสาเข็ม.....}</p> <p>2.3.7 คุณสมบติของกินที่ใช้ในการประมาณค่าการทรุดตัว โดย วิธี Modified Theory of Elasticity.....</p> <p>2.4 อัตราการทรุดตัว (Rate of Consolidation).....</p> <p>2.5 การประมาณค่าการทรุดตัว เนื่องจากการเกิดแรงฉุดลงของเสาเข็ม เนื่องจากดินถม (Negative skin friction load due to fill Surcharge) สำหรับฐานรากเสาเข็มในชั้นดินเหนียว.....</p> <p>2.5.1 สาเหตุการเกิดแรงเสียทานในทางลง.....</p> <p>2.5.2 การประมาณค่าแรงฉุดลงของเสาเข็ม.....</p> <p>2.5.3 อัตราการเกิดแรงฉุดลงของเสาเข็ม.....</p>	<p>14</p> <p>15</p> <p>17</p> <p>17</p> <p>24</p> <p>24</p> <p>26</p> <p>32</p> <p>32</p> <p>34</p> <p>37</p> <p>40</p> <p>40</p> <p>43</p> <p>46</p>
-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------	-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------

สารบัญ (ต่อ)

บทที่	หน้า
2.5.4 การทรุดตัวเนื่องจากการเกิดแรงฉุกเฉินของเสาเข็ม..... 2.5.5 อัตราการทรุดตัวของเสาเข็มที่เกิดแรงฉุกเฉินของเสาเข็ม..... 3. การทดลอง และการรวมรวมข้อมูล..... 3.1 สถานที่ และการเก็บตัวอย่าง..... 3.1.1 สถานที่ทำการเก็บตัวอย่าง..... 3.1.2 วิธีการเจาะสำรวจ และการเก็บตัวอย่าง..... 3.2 การทดลอง และการเก็บข้อมูลในสนาม..... 3.2.1 การทดสอบ Cone Penetration test (CPT) .. 3.2.2 การวัดค่าความดันน้ำในโพรงคิม และการวัดค่าการทรุดตัวของชั้นดินเหนียวอ่อน เนื่องจากคิมดม.. 3.3 การทดลองหาสมบัติพื้นฐานของตัวอย่างคิมที่เก็บมา..... 3.4 การทดลองการอัดตัวอย่าง 1 มิติ..... 3.4.1 การทดลองการอัดตัวอย่างน้ำ โดยการเพิ่มน้ำหนักที่เวลาที่จุลสินสุก การยุบอัดตัวครึ่งแรก (Load Increment Duration = t_{100}) ชั่วโมง t_{100} จะทำโดยวิธีของ Taylor..... 3.4.2 การทดลองการอัดตัวอย่างน้ำตามวิธีมาตรฐาน ASTM D 2435-65T..... 3.5 การทดลองหากำลังรับแรงเฉือนของคิมที่ไม่ถูกอัดตัวอย่างน้ำมาก่อน ด้วยเครื่องไตรแอกซิเมิล ในสภาพไม่ระบายน้ำ (Unconsolidated Undrained Triaxial Compression Test, UU Test)..... 3.6 การรวมรวมข้อมูล..... 4. ผลการทดลอง และการวิเคราะห์..... 	50 51 53 53 53 57 58 58 61 64 66 66 66 66 66 66 66 67 69

สารบัญ (ต่อ)

บทที่		หน้า
	4.1 ผลการทดลองในห้องปฏิบัติการ	69
	4.1.1 บริเวณ ถังตักตะกอน การประปาภูมิภาค จ.ฉะเชิงเทรา.....	69
	4.1.2 บริเวณ อาคารโรงงาน พระประแดง จ.กรุงเทพฯ.....	72
	4.2 การวิเคราะห์ การทรุกตัว ของถังตักตะกอน การประปา- ฉะเชิงเทรา.....	75
	4.2.1 ลักษณะทั่วไปของโครงสร้าง และระบบฐานราก..	75
	4.2.2 ข้อมูลทางปฐพีวิศวกรรม.....	76
	4.2.3 การประมาณค่าการทรุกตัวของ ถังตักตะกอน การประปาฉะเชิงเทรา.....	76
	4.2.4 อัตราการทรุกตัว ของถังตักตะกอน การประปา- ฉะเชิงเทรา.....	84
	4.2.5 สรุปผล และวิจารณ์ผลการวิเคราะห์ การทรุกตัว ของถังตักตะกอน การประปาฉะเชิงเทรา....	88
	4.3 การวิเคราะห์ การทรุกตัวของอาคารโรงงาน พระประแดง กรุงเทพฯ.....	93
	4.3.1 ลักษณะทั่วไปของโครงสร้าง และลักษณะฐานราก..	93
	4.3.2 ข้อมูลทางปฐพีวิศวกรรม.....	93
	4.3.3 การประมาณค่าการทรุกตัวของอาคารโรงงาน พระประแดง กรุงเทพฯ.....	102
	4.3.4 อัตราการเกิดแรงดึงดูดในเสาเข็ม และอัตราการ ทรุกตัว ของอาคารโรงงาน พระประแดง....	113
	4.3.5 สรุปผล และวิจารณ์ ผลการวิเคราะห์ การทรุกตัว ของอาคารโรงงาน พระประแดง กรุงเทพฯ...	119

สารบัญ (ต่อ)

บทที่

หน้า

5. บทสรุป และขอเสนอแนะ	127
5.1 บทสรุป	127
5.1.1 การวิเคราะห์ การทรุกตัวของฐานราก แบบ เสาเข็ม ถังตอกตะกอน การประปาจะเชิงเทรา...	127
5.1.2 การวิเคราะห์ การทรุกตัวของฐานรากเสาเข็ม ^{ที่มีปลายเสาเข็มอยู่ในชั้นดินเหนียวแข็ง และเกิด^{แรงฉุดลุกในเสาเข็ม เนื่องจากมีหน่วยแรงมา^{กระทำที่ผิวพื้น ของอาคารโรงงาน พระประแดง}}}	
กรุงเทพฯ.....	128
5.2 ขอเสนอแนะ	130
เอกสารอ้างอิง.....	131
ประวัติ.....	138

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

สารบัญตาราง

ตารางที่	หน้า
2.1 แสงคงค่า Geological factor, μ_g (Tomlinson, 1979)....	18
2.2 แสงคงค่าประมาณของอัตราส่วนปัวของช่องติ่มแบบระบายน้ำ, n_s' (Poulos, 1976).....	18
2.3 แสงคงค่าเฉลี่ยของ Pile Stiffness factor, K.....	18
2.4 ค่า β เสนอแนะโดย Broms (1978).....	41
3.1 สูรุผลการทดสอบ Cone Penetration DC-1 ที่ทำการประปา ฉะเชิงเทรา.....	60
3.2 สูรุผลการทดสอบ Cone Penetration DC-2 ที่ทำการประปา ฉะเชิงเทรา.....	60
3.3 แสงคงระดับของ Piezometer ที่การประปาฉะเชิงเทรา.....	65
3.4 แสงคงระดับของ Settlement plate ที่การประปาฉะเชิงเทรา..	65
4.1 สูรุผลการทดลองของติ่มเหนียวอ่อน จากหลุมเจาะ BH-1 การประปา ฉะเชิงเทรา.....	70
4.2 สูรุผลการทดลองของติ่มเหนียวอ่อน และติ่มเหนียวแข็ง จากหลุม เจาะ BH-1 บริเวณอาคารโรงงาน พระประแคน จ.กรุงเทพฯ...	73
4.3 ลักษณะสภาพขั้นติ่มโดยเฉลี่ย และคุณสมบัติการยุบอัดตัวของขั้นติ่ม ^{พื้นฐาน} ให้ปลายเสาเข้ม บริเวณถังตอกตะกอน การประปาฉะเชิงเทรา....	77
4.4 ผลการวัดการทรุดตัว ของถังตอกตะกอน การประปาฉะเชิงเทรา..	78
4.5 เปรียบเทียบการคำนวณจากการทรุดตัว โดยวิธีปฏิภูมิศาสตร์ พื้นฐาน ของ Terzaghi และ Tomlinson ของถังตอกตะกอน ^{พื้นฐาน} การประปาฉะเชิงเทรา.....	80
4.6 แสงคงผลการวิเคราะห์จากการทรุดตัว ของถังตอกตะกอน การประปา ฉะเชิงเทรา โดยวิธี Modified Theory of Elasticity ของ Poulos และ Davis.....	85
4.7 แสงคงผลของการวิเคราะห์ สัมประสิทธิ์การอัดตัวภายใน ของติ่ม เหนียวอ่อน การประปาฉะเชิงเทรา.....	87

สารบัญตาราง (ต่อ)

ตารางที่		หน้า
4.8	แสดงการเปรียบเทียบผลการวิเคราะห์ ค่าการทรุดตัว ของ ดังต่อไปนี้ การประปาจะเชิงเทรา โดยอาศัยวิธีการคำนวณ ...	90
4.9	ลักษณะสภาพชั้นดินโดยเฉลี่ย และสมบัติการยุบอัคตัวของชั้นดิน ให้ปลายเสาเข้ม อาคารโรงงาน พระประแดง.....	97
4.10	ผลการวัดค่าการทรุดตัว ของอาคารโรงงาน พระประแดง กรุงเทพฯ.....	100
4.11	แสดงผลการประมาณค่าความสามารถรับน้ำหนักสูงสุด ของ เสาเข็มเดี่ยว และเสาเข็มกลุ่ม ของฐานราก E-1 และ A-2...	109
4.12	เปรียบเทียบแรงจูงคลงในเสาเข้ม และแรงกระแทกต่อเสาเข้ม ทั้งหมด ซึ่งรวมผลเนื่องจากการเกิด แรงจูงคลงในเสาเข้ม กับ ค่าความสามารถรับน้ำหนักสูงสุดของฐานราก.....	109
4.13	เปรียบเทียบการคำนวณค่าการทรุดตัว โดยวิธีปฐพีกลศาสตร์พื้นฐาน ของ Terzaghi และ Tomlinson อาคารโรงงาน พระประแดง (ฐานราก E-1).....	112
4.14	ผลการวิเคราะห์ค่าการทรุดตัว โดยวิธี Modified Theory of Elasticity ของอาคารโรงงาน พระประแดง (ฐานราก E-1)...	112
4.15	แสดงระดับการอัคติภายน้ำ ของชั้นดินเหนียวอ่อน (Uz) เนื่องจาก ทรัพยากรด ที่ระดับความลึกต่าง ๆ	115
4.16	แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง หน่วยแรงประสีทธิ์ผลในแนวตั้ง และแรง จูงคลงในเสาเข้มที่เพิ่มขึ้น กับระยะเวลา	115

สารบัญรูป

รูปที่		หน้า
1.1	แผนที่แสดงคำแนะนำสถานที่ทำการศึกษา.....	3
2.1	แสดงการถ่ายนำหนักจากเสาเข็มกลุ่ม (Terzaghi และ Peck, 1948), (Teng, 1962), (NAVFAC, 1982).....	8
2.2	แสดงการถ่ายนำหนักของเสาเข็มกลุ่ม (Tomlinson, 1979).....	9
2.3	แสดงหลักการคำนวณสมมติฐานประสิทธิ์อัคตัวเชิงปริมาตร, ^{m_v}	12
2.4	วิธีการหาค่าอัตราส่วนการอัดแน่น (CR) และอัตราส่วนการอัดแน่นชำ (RR).....	12
2.5	วิธีการคำนวณการทรุดตัวครั้งที่สอง.....	13
2.6	แฟคเตอร์ μ_0 และ μ_1 (Junbu et al., 1956).....	16
2.7	ค่าปรับแก้ผลของความลึก ของพื้นที่รับนำหนัก (Fox, 1948).....	19
2.8	การกระจายหน่วยแรงเห็นทางด้านที่เพิ่มขึ้นของนำหนักแผ่นสำเภาเต็ม พื้นที่รูปสี่เหลี่ยมผืนผ้า กระทำที่ผิวน้ำของ Elastic Half-space (Tomlinson, 1979).....	20
2.9	Influence factor, I_o	22
2.10	ค่าปรับแก้สำหรับการยุบตัวไคของเสาเข็ม, R_k	22
2.11	ค่าปรับแก้สำหรับความลึกของชั้นดินแบกทราย, R_h	22
2.12	ค่าปรับแก้สำหรับอัตราส่วนปัวของชั้นดิน, R_v	22
2.13	แสดงค่าปรับแก้สำหรับความแข็งของชั้นดินแบกทราย, R_b (Poulos และ Davis, 1980).....	23
2.14	ค่า Displacement Influence factor, I_p (Poulos และ Davis, 1974).....	25
2.15	แสดงค่าอัตราส่วนการทรุดตัวทันทีต่อค่าการทรุดตัวสูญเสีย (ρ_i / ρ_{TF}).....	27
2.16	แสดงค่า Interaction factor สำหรับเสาเข็มแบบลอย, α_F (Poulos และ Davis, 1974).....	28

สารบัญ (ต่อ)

หัวข้อ	หน้า
	๗
2.17 แสดงค่า Interaction factor สำหรับเสาเข็มคลาล, α_E (Poulos และ Davis, 1974).....	29
2.18 แสดงค่าปรับแก้ Interaction factor สำหรับความแข็งของ ตันขันแบกทราย, F_E (Poulos และ Davis, 1980).....	31
2.19 ความยาวสมมูลย์ของเสาเข็มสมมูลย์ สำหรับเสาเข็มแบบลอย (Poulos และ Mattes, 1971).....	33
2.20 เส้นผ่าศูนย์กลางสมมูลย์ ของเสาเข็มสมมูลย์ สำหรับเสาเข็มแบบ ลอย (Poulos และ Mattes, 1971).....	33
2.21 ค่าปรับแก้เนื่องจากอัคคิพลดของ Pile cap, F_R (Davis และ Poulos, 1972).....	35
2.22 Interaction factor สำหรับเสาเข็มในระบบ pile raft, α_r (Poulos และ Davis, 1972).....	36
2.23 แสดงการหาค่าอัคคิพลดของหруดตัว โอมิชิของ Asaoka.....	39
2.24 อัคตราส่วนการหруดตัวเนื่องจาก การอัคคิพลดน้ำ สำหรับการ ระบายน้ำในแนวตั้ง (DM-7).....	39
2.25 เปรียบเทียบอัคคิพลดหруดตัวระหว่างฐานรากแบบเสาเข็ม กับ Surface footing (Poulos และ Davis, 1968).....	41
2.26 แสดงการเกิดแรงเสียทานในทางลงเนื่องจากภาระดิน.....	41
2.27 แสดงค่าปรับแก้ในกรณีที่เกิดการลื่นไถลระหว่างตันกับเสาเข็ม ไม่เต็มที่, N_R	44
2.28 แสดงค่าปรับแก้เนื่องจากผลของการติดตั้งเสาเข็ม ภายหลังการ ถมดิน, N_T	47
2.29 แสดงอัคคิพลดฉุกเฉินในเสาเข็มเนื่องจาก การเกิดแรง เสียทานในทางลง.....	48
2.30 ค่าปรับแก้การหруดตัวในกรณีที่เกิดการลื่นไถลระหว่างตันกับเสาเข็ม ไม่เต็มที่, Q_R	49

สารบัญ (ต่อ)

หน้า		
รูปที่		
2.31	แสดงค่าปรับแก้การทรุดตัวเนื่องจากผลการติดตั้งเสาเข็มภายหลังการฉุด, Q_T	52
3.1	แสดงคำแนะนำหลุมเจาะ การทดสอบ CPT และคำแนะนำติดตั้งเครื่องมือต่าง ๆ บริเวณที่ทำการวิจัย การทรุดตัวของดังตกลักษณะ การประปาชีงเทรา.....	55
3.2	แสดงคำแนะนำหลุมเจาะ และสถานที่ตั้ง ของอาคารโรงงานพระประแดง จ.กรุงเทพฯ.....	56
3.3	วิธีการทดสอบ Cone Penetration Test (CPT) ในสนา�..	59
3.4	ผลการทดสอบ Cone Penetration DC-1 ที่การประปาชีงเทรา.....	62
3.5	ผลการทดสอบ Cone Penetration DC-2 ที่การประปาชีงเทรา.....	63
4.1	Boring log ของดินจากหลุมเจาะ BH-1 การประปาชีงเทรา..	71
4.2	Boring log ของดินจากหลุมเจาะ BH-1 อาคารโรงงานพระประแดง.....	74
4.3	แสดงการจำลุ่มของเสาเข็มโดยอิสระ เพื่อใช้ในการวิเคราะห์การทรุดตัว ของดังตกลักษณะ การประปาชีงเทรา โดยวิธีการของ Poulos และ Davis (1980).....	83
4.4	แสดงการเทียบเที่ยนการวิเคราะห์ อัตราการทรุดตัวโดยอาศัยทฤษฎีการอัตตัวคายน้ำ 1 มิติ กับข้อมูลการทรุดตัวในสนา�....	92
4.5	เปรียบเทียบการวิเคราะห์อัตราการทรุดตัวของเสาเข็มเดี่ยว สมมูลย์แบบลอย เสนอโดย Poulos และ Davis (1968) กับข้อมูลการทรุดตัวในสนา�.....	94
4.6	แสดงการจำลุ่มของฐานราก นำหนักกระทำกับเสาเข็มต่อตน และปริมาณเสาเข็มในฐานราก.....	95

สารนัญรูป (ต่อ)

รูปที่		หน้า
4.7	แสดงผลการทดสอบ เสาเข็มขนาด 0.25×0.25 เมตร ความ ยาวเสาเข็มเท่ากับ 18.5 เมตร ในบริเวณก่อสร้าง อาคาร โรงงาน พระประแดง.....	98
4.8	ค่าความต้านทานในโครงดิน บริเวณป้อมพระจุล (AIT, 1981)	101
4.9	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าการทรุดตัวกับระยะเวลา ของ ต้นคันทาง บริเวณกรםอุทธารเรือ ป้อมพระจุล.....	103
4.10	ลักษณะสภาพขั้นคิ่ม และคุณสมบัติทางปฐมฟิลศาสตร์ บริเวณ กรมอุทธารเรือ ป้อมพระจุล.....	104
4.11	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างอัตราส่วน C_v (Asaoka)/ C_v (lab) กับ OCR ของขั้นคิ่มเหนียวอ่อน บริเวณกรםอุทธารเรือ ป้อมพระจุล.....	106
4.12	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า C_v (lab), ที่ได้จากการทดลอง การอัดตัวคายน้ำ 1 มิติ ของคิ่มเหนียวอ่อน บริเวณอาคาร โรงงาน พระประแดง กับ OCR.....	106
4.13	แสดงค่าการทรุดตัว และอัตราการทรุดตัว ของขั้นคิ่มเหนียวอ่อน กับอัตราการทรุดตัวของฐานราก A-2 และ E-1.....	107
4.14	แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง π_c , Z/H และ T	116
4.15	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างแรงที่กระทำต่อฐานราก E-1 ทั้งหมด กับระยะเวลา โดยอาศัยทฤษฎีการอัดตัวคายน้ำ 1 มิติ ของ Terzaghi.....	117
4.16	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างแรงที่กระทำต่อฐานราก E-1 ทั้งหมด กับระยะเวลา เสนอแนะโดย Poulos และ Davis (1972) ..	118
4.17	แสดงอัตราการทรุดตัวของฐานราก E-1 โดยอาศัยทฤษฎีการ อัดตัวคายน้ำ 1 มิติ ของ Terzaghi และค่าการทรุดตัว ทั้งหมด เนื่องจากการอัดตัวคายน้ำโดยการวิเคราะห์ด้วย วิธี ปฐมฟิลศาสตร์พื้นฐาน ของ Terzaghi.....	120

สารบัญรูป (ต่อ)

รูปที่		หน้า
4.18	แสดงอัตราการทรุดตัวของฐานราก E-1 โดยอาศัยทฤษฎีการอั้ตตัว ภายใน 1 มิติ ของ Terzaghi และการทรุดตัวทั้งหมด สามารถ หาได้จากการวิธีประพ์กอลสาสตร์พื้นฐาน ของ Tomlinson.....	121
4.19	แสดงอัตราการทรุดตัวของฐานราก E-1 โดยใช้อัตราการเกิดแรง ฉุกเฉินเสาเข็ม เสนอแนะโดย Poulos และ Davis (1972)..	122

ศูนย์วิทยทรัพยากร
อุมาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ສັງຄູກາລັກຂ່າຍ

A_s	= พื้นที่ผิวของเสาเข็มที่หน่วยแรงเสียศานในทางลงกระทำ
B	= ความกว้างของอาคาร หรือ เสาเข็มกลุ่ม
C	= เส้นรอบรูปของเสาเข็ม
C_a	= หน่วยแรงยึดเหนี่ยวระหว่างคิม กับเสาเข็ม ในสภาพระยะนำ
CR	= อัตราส่วนการอัดแน่น
C_v	= สัมประสิทธิ์การอัดตัวภายในนำ
d	= เส้นผ่าศูนย์กลางของเสาเข็ม
d_b	= เส้นผ่าศูนย์กลางของปลายเสาเข็ม
d_c	= เส้นผ่าศูนย์กลางสมมูลย์ ของแทนทัวเสาเข็ม
d_e	= เส้นผ่าศูนย์กลางของเสาเข็มแบบสมมูลย์
E_b	= โมดูลัสยึดหยุ่น ของชั้นดินแบบกาน
E_{oed}	= โมดูลัสของคิมที่ได้จากการทดลองด้วยเครื่อง Oedometer
E_p	= โมดูลัสยึดหยุ่นของเสาเข็ม
E_s	= โมดูลัสยึดหยุ่นของคิม
E_u	= โมดูลัสยึดหยุ่นของคิมในสภาพไม่ระยะนำ
E'_s	= โมดูลัสยึดหยุ่นของคิมในสภาพระยะนำ
e_o	= อัตราส่วนโพรงเริมแรก
Δe	= ค่าเปลี่ยนแปลงของอัตราส่วนโพรง
F_c	= อัตราส่วนระหว่างค่าการทรุดคัวจริง ต่อ ค่าการทรุดคัวที่วัดโดยวิธีทดสอบ
F_E	= แฟคเตอร์สำหรับเสาเข็มคาก
F_R	= แฟคเตอร์สำหรับผลของ Pile cap ต่อการทรุดคัวของเสาเข็ม
F.S.	= พิกัดความปลดภัย
$f_{s_{neg}}$	= หน่วยแรงเสียศานในทางลงสูงสุด
H	= ระยะจากหัวเสาเข็มถึงความลึกที่พิจารณา
Hd	= ความยาวของเส้นทางระยะนำ

สัญญาลักษณ์ (ต่อ)

h	= ระยะจากหัวเสาเข็มดึง Rigid Base (Poulos และ Davis)
$\Delta h, \Delta H$	= ความหนาของชั้นดินเหนียวที่พิจารณา
I_o	= Influence factor (Poulos และ Davis)
I_p	= Displacement Influence factor (Poulos และ Davis)
I'_v	= Displacement Influence factor เมื่อตราชานปัวซองเป็นแบบ ระบบนำ
$I_{0.5}$	= Displacement Influence factor เมื่อตราชานปัวซองเทากัน 0.5
K	= Pile stiffness factor
K_s	= สัมประสิทธิ์ความต้านทานของดิน
L	= ความยาวของเสาเข็ม
L_e	= ความยาวของเสาเข็มแบบสมมูลย์
LL	= Liquid Limit
m_v	= สัมประสิทธิ์ความอัดได้เชิงปริมาตร
N_F	= แรงดึงดูดสูงสุดที่เกิดขึ้นในเสาเข็ม เนื่องจากแรงเสียทานในทางลง
N_R	= ตัวปรับแก้แรงดึงดูดในเสาเข็ม กรณีที่เกิดการลื่นไถลไม่เต็มที่
N_T	= ตัวปรับแก้แรงดึงดูดในเสาเข็ม เนื่องจากผลของการติดตั้งเสาเข็มภายหลัง
	การณ์มิติ
P	= น้ำหนักตัวของตัวกระทำบนหัวเสาเข็ม (Poulos และ Davis)
P_a	= แรงกระทำต่อเสาเข็มเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกปกติ และน้ำหนักของเสาเข็ม
P_{allow}	= น้ำหนักบรรทุกปลดคลายที่เสาเข็มจะรับได้
PI	= Plasticity Index
PL	= Plastic Limit
P_N	= แรงกระทำต่อเสาเข็มสูงสุด เวื่องรวมผลการเกิดแรงดึงดูดในเสาเข็ม
P_{NFS}	= แรงดึงดูดของเสาเข็มสูงสุด เมื่อเกิดการลื่นไถลเต็มที่
Q_E	= แรงดันสูงสุดที่ปลายเสาเข็ม
Q_s	= แรงดันสูงสุดเนื่องจากแรงเสียทาน
Q_R	= ตัวปรับแก้ ภาระครึ่งตัวของเสาเข็ม ในกรณีที่เกิดการลื่นไถลไม่เต็มที่

ສัญญาลักษณ์ (ต่อ)

Ω_T	= ค่าวัปรับแก้การทรุดตัวของเสาเข็ม เนื่องจากผลของการติดตั้งเสาเข็ม ภายหลังการลดมหิน
q	= ความดันสูทธิบันฐานราก
RR	= อัตราส่วนการอัดแน่นช้า
R_A	= อัตราส่วนพื้นที่หนาต่อกล่องพื้นที่รอบนอกของเสาเข็ม
R_b	= ค่าปรับแก้สำหรับความแข็งของชั้นดินแบบทาง
R_h	= ค่าปรับแก้สำหรับระยะความลึกของ Rigid Base
R_k	= ค่าปรับแก้สำหรับการยุบตัวของเสาเข็ม
R_v	= ค่าปรับแก้สำหรับอัตราส่วนปัวของ
r	= ระยะทางระหว่างแนวถนนของเสาเข็มไปยังจุดที่พิจารณา (Poulos และ Davis)
s	= ระยะทางระหว่างเสาเข็ม
T	= Time factor (Terzaghi)
Tv	= Time factor (Poulos และ Davis)
t	= เวลาใด ๆ
t_{100}	= เวลาที่สิ้นสุด ขั้นตอนการอัดตัวคายนำ
U	= ระดับการอัดตัวคายนำ
U_n	= ระดับการเกิดแรงดึงดูดของเสาเข็ม (Poulos และ Davis)
Δu	= ความดันน้ำในโพรงที่เพิ่มขึ้น
w_p	= น้ำหนักของเสาเข็ม
w_n	= ค่าปริมาณความชื้นตามธรรมชาติของดิน
ρ	= ค่าการทรุดตัว
ρ_c	= ค่าการทรุดตัวแบบอัดแบบอัดตัวคายนำ
ρ_{fd}	= ค่าการทรุดตัวเนื่องจากดิน และเสาเข็มในชั้น Founding
ρ_{FS}	= ค่าการทรุดตัวของเสาเข็ม เนื่องจากแรงดึงดูดในเสาเข็ม
ρ_{FST}	= ค่าการทรุดตัวของเสาเข็มทั้งหมด เนื่องจากแรงดึงดูดในเสาเข็ม
ρ_i	= ค่าการทรุดตัวหนันที่รับน้ำหนัก

สัญลักษณ์ (ต่อ)

ρ_{oed}	= การหุ้คัวที่จากการทดลองความเครื่อง Oedometer
ρ_s	= การหุ้คัวเนื่องจากการยุบอัตตัวครองที่สอง
ρ_{TF}	= การหุ้คัวรวมของชั้นดินเหนียว
ρ_t	= การหุ้คัวที่เวลาใดเวลาหนึ่ง
ρ_{ud}	= การหุ้คัวของดินในชั้น Underlying
$\Delta \sigma_v$	= หน่วยแรงเเรงเพริ่งสิทธิผลในทางดินที่เพิ่มขึ้น
$\bar{\sigma}_{vo}$	= หน่วยแรงเเรงประสิทธิผลทางดึง เนื่องจากน้ำหนักดินที่ทับถม
$\bar{\sigma}_{vm}$	= หน่วยแรงประสิทธิผลทางดึงที่เคยได้รับสูงสุดในอดีต
$\bar{\sigma}_{vf}$	= หน่วยแรงประสิทธิผลทางดึงสูงที่สุด
τ_a	= หน่วยแรงเฉือนระหว่างดินกับเสาเข็ม
ϕ'_a	= ความมุ่งเลี้ยวระหว่างดินกับเสาเข็มในสภาพระยะนำ
γ	= ความหนาแน่นของดิน
ϵ	= ความเครียด
$\Delta \epsilon$	= การเปลี่ยนแปลงความเครียดในแนวดึง
α	= สัมประสิทธิ์ (Skempton)
α	= Interaction factor (Poulos และ Davis)
α_E	= Interaction factor สำหรับเสาเข็มคลาล
α_F	= Interaction factor สำหรับเสาเข็มแบบลอย
α_r	= Interaction factor สำหรับเสาเข็มกลุ่มในระบบฐานแพร
β	= สัมประสิทธิ์ (Broms)
β_1	= ความชัน (Asaoka)
μ	= ค่าปรับแก้ (Skempton)
μ_o, μ_1	= แฟคเตอร์ (Janbu et al.)
μ_d	= Fox's correction factor
μ_g	= Geological factor (Tomlinson)
v_s	= อัตราส่วนปัวของในสภาพ ไม่มีการระบายน้ำ

ស័យ្យាលក្ខណ៍ (ទី)

v_s' = อัตราសំរាប់ប្រើប្រាស់នៃការងាររបាយការ

