

ความสัมพันธ์ระหว่างความสามารถในการรับน้ำหนักบรรทุก และราคา
ของ เสา เข็มคอนกรีตอัดแรง



นายกมล ไกรระวี

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2528

ISBN 974-564-938-4

013513

Relationship between Capacity and Cost of Prestressed
Concrete Pile



Mr. Kamol Krairavee

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

A Thesis Submitted in Partial Fullfillment of the Requirements

for the Degree of Master of Engineering

Department of Civil Engineering

Graduate School

1985

ISBN 974-564-938-4

หัวข้อวิทยานิพนธ์ ความสัมพันธ์ระหว่างความสามารถในการรับน้ำหนักบรรทุกและ
ราคาของเสา เข็มคอนกรีตอัดแรง

โดย นายกมล ไกรระวี

ภาควิชา วิศวกรรมโยธา

อาจารย์ที่ปรึกษา รองศาสตราจารย์ ดร.บุญสม เลิศสิทธิ์วงศ์

อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม ศาสตราจารย์ ดร.ดิเรก ลาวัณย์ศิริ



บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้บัณฑิตวิทยาลัย ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่ง
ของการศึกษา ตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรบัณฑิต

บุญสม บุญนา

.....คณบดี บัณฑิตวิทยาลัย

(ศาสตราจารย์ ดร.สุประดิษฐ์ บุญนา)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

สุรพล จิวาลักษณ์ประธานกรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.สุรพล จิวาลักษณ์)

สุประดิษฐ์ บุญนากรรมการ

(ศาสตราจารย์ ดร.สุประดิษฐ์ บุญนา)

ดิเรก ลาวัณย์ศิริกรรมการ

(ศาสตราจารย์ ดร.ดิเรก ลาวัณย์ศิริ)

บุญสม เลิศสิทธิ์วงศ์กรรมการ

(รองศาสตราจารย์ ดร. บุญสม เลิศสิทธิ์วงศ์)

สุวรรณ แดงแก้วฟ้ากรรมการ

(นายสุวรรณ แดงแก้วฟ้า)

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

| | |
|----------------------|--|
| หัวข้อวิทยานิพนธ์ | ความสัมพันธ์ระหว่างความสามารถในการรับน้ำหนักรรทุก และราคา ของ เสา เข็มคอนกรีตอัดแรง |
| ชื่อนิสิต | นายกมล ไกรระวี |
| อาจารย์ที่ปรึกษา | รองศาสตราจารย์ ดร. บุญสม เลิศศิริวงศ์ |
| อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม | ศาสตราจารย์ ดร. ดิเรก ลาวัณย์ศิริ |
| ภาควิชา | วิศวกรรมโยธา |
| ปีการศึกษา | 2528 |



บทคัดย่อ

งานวิจัยนี้เป็นการศึกษาถึงความสัมพันธ์ระหว่าง ราคา และ น้ำหนักรรทุกของ เสา เข็ม คอนกรีตอัดแรงชนิดดอก หน้าตัดรูปตัวไอ หน้าตัดสี่เหลี่ยมตัน และหน้าตัดกลมกลวง ที่ใช้งาน ในบริ เวณกรุงเทพฯ การวิจัยได้อาศัยวิธีการทางสถิติ เข้าช่วยในการวิเคราะห์ เพื่อให้ได้ความสัมพันธ์ที่สามารถนำไปใช้เป็นแนวทางสำหรับ เลือก ขนาด รูปร่าง และจำนวน เสา เข็มที่เหมาะสม ในการออกแบบฐานราก

ข้อมูลที่ใช้ในการวิจัยประกอบด้วย ข้อมูลผลการทดสอบน้ำหนักรรทุกของ เสา เข็มดอก ตามแนวแกน ข้อมูลผลการเจาะสำรวจคุณสมบัติของดินทางด้านวิศวกรรม และข้อมูลราคาขาย เสา เข็ม ข้อมูลที่รวบรวมขึ้นนี้ใช้สำหรับหาค่าเฉลี่ยน้ำหนักรรทุก และราคาขายของ เสา เข็มหน้าตัด ต่าง ๆ ที่มีความยาวเท่ากัน วิธีวิเคราะห์ได้ใช้สมการถดถอยแบบ เส้นตรง เข้ามาช่วย เพื่อให้ได้ค่าซึ่งสามารถใช้เป็นตัวแทนของข้อมูลได้

ผลการวิจัยสรุปได้ดังต่อไปนี้

น้ำหนักรรทุกและราคา เสา เข็มที่มีความยาว เท่ากันจะมีความสัมพันธ์กับขนาด เส้นผ่าศูนย์กลาง ซึ่งสามารถแทนด้วยสมการ เส้นตรงได้ ผลปรากฏว่าเมื่อเสา เข็มมีขนาดหน้าตัดเพิ่มใหญ่ขึ้น อัตราการเพิ่มขึ้นของราคา เสา เข็มจะสูงกว่าอัตราการเพิ่มขึ้นของน้ำหนักรรทุก ดังนั้น การใช้เสา เข็มที่มีขนาดหน้าตัดเล็ก จะมีราคาต่อตันของน้ำหนักรรทุกต่ำกว่าการใช้ เสา เข็มที่มีขนาดหน้าตัดใหญ่

ที่น้ำหนักบรรทุกเท่ากัน เสาค้ำหน้าตัดรูปตัวไอ ขนาด 0.22×0.22 ถึง 0.30×0.30 จะมีราคาต่ำกว่าเสาค้ำกลมกลวงขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 0.25 ถึง 0.30 เสาค้ำหน้าตัดรูปตัวไอขนาด 0.35×0.35 และ 0.40×0.40 จะมีราคาสูงกว่าเสาค้ำกลมกลวงขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 0.35 , 0.40 และ 0.45 ส่วนเสาค้ำสี่เหลี่ยมตัน จะมีราคาสูงที่สุด แต่อย่างไรก็ตามการวิจัยนี้ไม่ได้คำนึงถึงโอกาสที่จะเกิดความเสียหายนอกเหนือจากการวิบัติ เนื่องจากการรับน้ำหนักบรรทุกของเสาค้ำในแนวตั้งเท่านั้น อาทิเช่น ผลของการทรุดตัว ความแน่นอนของสภาพเสาค้ำภายหลังการตอก ตลอดจนความเสียหายที่เกิดขึ้นในขณะขนส่งหรือขณะตอก ซึ่งมีผลเนื่องมาจากรูปทรงทางเรขาคณิตที่แตกต่างกัน โดยที่ค่า Section Modulus จะเป็นตัวกำหนดแรงเค้นที่เกิดขึ้นเนื่องจากแรงกระแทกและการขนส่ง

การเลือกใช้จำนวนเสาค้ำอย่างเหมาะสมจะมีผลต่อน้ำหนักบรรทุก และราคาของฐานรากเสาค้ำกลุ่ม โดยผลการวิจัยได้เสนอกกราฟสัมพันธ์แสดงจำนวนเสาค้ำที่เหมาะสมสำหรับฐานรากที่รับน้ำหนักบรรทุกปลอดภัยประมาณตั้งแต่ 50 ตัน ถึง 500 ตัน และกราฟสัมพันธ์แสดงรูปร่างหน้าตัดและขนาดของเสาค้ำที่เหมาะสมสำหรับฐานรากเสาค้ำกลุ่มจำนวนตั้งแต่ 2 ตัน จนถึง 9 ตัน เพื่อใช้เป็นแนวทางเบื้องต้นประกอบการออกแบบฐานราก

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

Thesis Title Relationship between Capacity and Cost
 of Prestressed Concrete Pile

Name Mr. Kamol Krairavee

Thesis Advisor Associate Professor Dr. Boonsom Lerdhirunwong

Thesis Co-Advisor Professor Dr. Direk Lavansiri

Department Civil Engineering

Academic Year 1985



ABSTRACT

Statistical decision theory is used to analyse the relationship between cost and capacity of prestressed concrete piles of I-section, solid square, circular hollow tubing forms (spun pile) in use in Bangkok area. The relation obtained is utilized to select suitable quantity, size and form of prestressed concrete piles in foundation design.

Linear regression analysis is used to predict the average cost and capacity of piles of same length from the pile load test result, soil profiles and pile cost data.

Results of the analysis can be boiled down into:

Loading capacity and cost of piles of equal lengths relates to pile diameter which can be replaced by linear equation; which replacement in case of increasing pile diameter reflects impropportionate increase of prices more than which of loading capacity; in other word using small cross-sectioned piles affects lower price ceiling per tonnage of loading capacity than which of larger cross-sectioned piles,

At equal level of loading capacity prices of I-Section piles of 0.22 x 0.22 to 0.30 x 0.30 shall be less than which of Spun piles of 0.25 to 0.30 diameter; while which of I-Section piles of 0.35 x 0.35 and 0.40 x 0.40 sizes higher than which of Spun piles of 0.35 and 0.40 and 0.45 sizes; and while the highest prices of all are which of the solid square pilings. Anyhow this research did not take into account any possible damages other than which of breakages in bearing loads laying vertically downward on ends of pile axis, such as which resulted from settlement, stability of piles after having been driven to batteries, inclusive of fractures caused in transit or by impact of the drop-weights which may also be collectively due to differences in geometric formations of the piles as its section modulus value shall be determinator for the degree of stresses thus incurred by either impact or the crutching of transportation.

To obtain pile group design that can resist all possible load combinations at the lowest possible cost, this analysis presents graph showing suitable number of piles that can resist allowable load 50 to 500 tons, and which showing suitable size and section of pile for the pile group of 2 to 9 piles, that can be used as a guide line for the pile foundation design purpose.

กิตติกรรมประกาศ



ในการทำวิทยานิพนธ์นี้ ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณ รองศาสตราจารย์ ดร.บุญสม เลิศศิริยวงศ์ อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ ที่กรุณาให้ความรู้และคำแนะนำต่าง ๆ อันเป็น ประโยชน์อย่างมากในการทำวิทยานิพนธ์ ตลอดจนได้ให้ความกรุณา เสียสละ เวลาตรวจและแก้ไข วิทยานิพนธ์จนสำเร็จ เรียบร้อย ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณ ศาสตราจารย์ ดร.ดิเรก ลาวัณย์ศิริ อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม ศาสตราจารย์ ดร. สุประดิษฐ์ บุนนาค ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. สุรพล จิวาลักษณ์ คุณสุวรรณ แต่งแก้วฟ้า คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ ที่ได้กรุณาตรวจแก้และให้ คำแนะนำที่เป็นประโยชน์ อันทำให้วิทยานิพนธ์นี้มีความสมบูรณ์ยิ่งขึ้น นอกจากนี้ผู้เขียนขอขอบคุณ บริษัท ปูนซีเมนต์ไทย จำกัด บริษัท อินเทอร์เน็ตคอนซัลท์ จำกัด บริษัท ซอย เทสตีงสยาม จำกัด บริษัท นครหลวงวัสดุก่อสร้าง และคอนกรีตอัดแรง จำกัด และบริษัทผลิต เสอา เข็มอื่น ๆ ซึ่ง ได้กรุณาอนุเคราะห์ข้อมูลในการทำวิทยานิพนธ์

ท้ายที่สุด ผู้เขียนปรารถนาที่จะแสดงความรำลึกถึงพระคุณของบิดา มารดา ที่ได้ ให้ความสนับสนุน และกำลังใจแก่ผู้เขียนมาโดยตลอด จนสำเร็จการศึกษาในระดับนี้

กมล ไกรระวี

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



สารบัญ

ณ

หน้า

| | | |
|--|-------|----|
| บทคัดย่อภาษาไทย | | ง |
| บทคัดย่อภาษาอังกฤษ | | ฉ |
| กิตติกรรมประกาศ | | ช |
| สารบัญ | | ฅ |
| รายการตารางประกอบ | | ฉ |
| รายการรูปประกอบ | | ค |
| สัญลักษณ์ | | ด |
| บทที่ | | |
| 1. บทนำ | | |
| 1.1 ความเป็นมาของปัญหา | | 1 |
| 1.2 วัตถุประสงค์ของการวิจัย | | 1 |
| 1.3 ขอบเขตของงานวิจัย | | 2 |
| 1.4 ประโยชน์ที่จะได้จากการวิจัย | | 2 |
| 1.5 แหล่งที่มาของข้อมูล | | 3 |
| 2. ทฤษฎีและทบทวนงานในอดีต | | |
| 2.1 การทดสอบน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็ม (Pile load test) | | 4 |
| 2.2 ข้อกำหนดสำหรับจุดวิบัติของเสาเข็มเดี่ยว (Failure Criteria) | | 5 |
| 2.3 การคำนวณหาค่าลึงรับน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็ม จากคุณสมบัติของดิน | | 7 |
| 2.3.1 การคำนวณค่าลึงรับน้ำหนักบรรทุก ของเสาเข็มเดี่ยวในดินเหนียว | | 7 |
| 2.3.2 การคำนวณค่าลึงรับน้ำหนักบรรทุก ของเสาเข็มเดี่ยวในชั้นทราย | | 10 |

สารบัญ



บทที่

| | | |
|---------|---|---------|
| 2.4 | ฐานรากเสาเข็มกลุ่ม |14 |
| 2.4.1 | น้ำหนักบรรทุกของฐานรากเสาเข็มกลุ่ม |14 |
| 2.4.2 | ขนาดของหมวกเสาเข็ม (Pile cap) |16 |
| 2.5 | การออกแบบเสาเข็มคอนกรีตอัดแรง |22 |
| 2.5.1 | วัสดุที่ใช้ในการผลิตเสาเข็ม |23 |
| 2.5.2 | ข้อกำหนดในการออกแบบเสาเข็มคอนกรีตอัดแรง |25 |
| 2.5.2.1 | ความเค้นที่เกิดขึ้นในเนื้อคอนกรีต |25 |
| 2.5.2.2 | ความเค้นที่เกิดขึ้นในเหล็กเสริมตามยาว |27 |
| 2.6 | หลักสถิติที่ใช้ในการวิจัย |28 |
| 2.6.1 | รูปแบบเชิงเส้นตรงของการถดถอยแบบธรรมดา (Simple linear regression) | |
| 2.6.2 | การประมาณค่าพารามิเตอร์ a, b และ c |29 |
| 2.6.3 | การหาคุณภาพของเส้นถดถอยแบบธรรมดา |29 |
| 3. | ข้อมูลที่ใช้ในการวิจัย |31 |
| 3.1 | ข้อมูลผลการทดสอบน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็มตอก ในบริเวณกรุงเทพฯ |32 |
| 3.2 | ข้อมูลการเจาะสำรวจคุณสมบัติของดินทางด้านวิศวกรรม |41 |
| 3.3 | ข้อมูลราคาเสาเข็ม |43 |

บทที่

| | | |
|---------|---|----------|
| 4. | ขั้นตอนวิธีการวิเคราะห์และผลการวิจัย | 47 |
| 4.1 | น้ำหนักบรรทุกวิบัติและราคาเสาเข็ม | 47 |
| 4.1.1 | น้ำหนักบรรทุกวิบัติของเสาเข็ม | 48 |
| 4.1.2 | ราคาเสาเข็มคอนกรีตอัดแรง | 53 |
| 4.2 | ความสัมพันธ์ระหว่างราคากับน้ำหนักบรรทุกวิบัติของเสาเข็ม | 56 |
| 4.2.1 | ความสัมพันธ์ระหว่างราคากับน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็มที่มีหน้าตัดชนิดเดียวกัน | 56 |
| 4.2.2 | ความสัมพันธ์ระหว่างราคากับน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็มที่มีหน้าตัดต่างชนิดกัน | 59 |
| 4.3 | ความสัมพันธ์ระหว่างราคากับน้ำหนักบรรทุกของฐานรากเสาเข็มกลุ่ม | 61 |
| 4.3.1 | การกำหนดขนาดของฐานรากเสาเข็มเพื่อใช้ประมาณค่าน้ำหนักบรรทุกและราคา | 61 |
| 4.3.2 | การหาความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุกและราคาของฐานรากเสาเข็มกลุ่ม | 65 |
| 4.3.2.1 | การเลือกจำนวนเสาเข็มที่เหมาะสม | 65 |
| 4.3.2.2 | การเลือกขนาดหน้าตัดของเสาเข็ม | 68 |
| 5. | สรุปผลการวิจัยและข้อเสนอแนะ | 73 |
| 5.1 | ผลการวิจัย | 73 |
| 5.2 | ขีดจำกัดของผลการวิจัย | 76 |
| 5.3 | ข้อเสนอแนะ | 77 |

| | |
|--|-----------|
| เอกสารอ้างอิง |78 |
| ภาคผนวก ก. กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุกกับระยะทรุดตัวของเสาเข็มและการประมาณค่าน้ำหนักบรรทุกวิบัติด้วยวิธีการของ Mazurkiewicz, 1972 | ๘0 |
| ข. ตัวอย่างการคำนวณหาค่าน้ำหนักบรรทุกวิบัติ โดยใช้ Statics pile formula และข้อมูลผลการเจาะสำรวจคุณสมบัติของดินทางด้านวิศวกรรม |125 |
| ค. การออกแบบเสาเข็มคอนกรีตอัดแรงหน้าตัดรูปตัวไอสี่เหลี่ยมตัน และกลมกลวง มีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางตั้งแต่ 0.22 เมตร จนถึง 0.60 เมตร ที่ความยาวเสาเข็มเท่ากับ 23.0 เมตร ยกเว้น เสาเข็มกลมกลวงมีความยาวเท่ากับ 11.50 เมตร (สองท่อนต่อเชื่อม) | 156 |
| ง. น้ำหนักบรรทุกวิบัติของเสาเข็มเฉลี่ยที่มีความยาว 23.0 เมตร |163 |
| จ. น้ำหนักบรรทุกปลอดภัย ราคา และขนาดของฐานราก เสาเข็มกลุ่มที่มีจำนวนเสาเข็มตั้งแต่ 2 ต้น จนถึง 9 ต้น |167 |

รายการตารางประกอบ

ตารางที่

| | | |
|-----|--|---------|
| 2.1 | ประสิทธิภาพของเสาเข็มกลุ่ม Feld,J (1943) |17 |
| 2.2 | ความเค้นต่าง ๆ ในคอนกรีตสำหรับเสาเข็มคอนกรีตอัดแรงหล่อสำเร็จ |26 |
| 2.3 | ความเค้นต่าง ๆ ในคอนกรีตของเสาเข็มคอนกรีตเสริมเหล็กอัดแรงหล่อสำเร็จแบบแรงเหวี่ยง |27 |
| 3.1 | รายละเอียดของข้อมูลผลการทดสอบน้ำหนักบรรทุกเสาเข็ม |34 |
| 3.2 | การเปรียบเทียบน้ำหนักบรรทุกวิกฤติของเสาเข็มที่ได้จากการทดสอบและประมาณการ โดยวิธีของ Mazurkiewicz, (1972) |39 |
| 3.3 | น้ำหนักบรรทุกวิกฤติของเสาเข็มคำนวณจาก Statics pile formula เลือกเฉพาะเสาเข็มที่มีการทดสอบจนถึงจุดวิกฤติและมีข้อมูลการเจาะสำรวจ |42 |
| 3.4 | ราคาเสาเข็มคอนกรีตอัดแรง |45 |
| 4.1 | น้ำหนักบรรทุกของเสาเข็มเฉลี่ยที่ความยาว 23.0 เมตร |50 |
| 4.2 | ค่าเฉลี่ยน้ำหนักบรรทุกวิกฤติ (P_u) และราคาเสาเข็ม (C_p) ที่ได้จากสมการ (4.1) ถึง (4.6) |55 |
| 4.3 | ขนาดความหนาของหมวกเสาเข็ม (Pile cap depth) |61 |
| 4.4 | ประสิทธิภาพของเสาเข็มกลุ่ม (Feld,1943) |63 |

ตารางที่

| | | |
|-----|---|---------|
| 4.5 | น้ำหนักบรรทุกปลอดภัยและราคาฐานรากเสา เข็มกลุ่ม |64 |
| 4.6 | สมการถดถอยแบบเส้นตรงแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง น้ำหนักบรรทุกปลอดภัย (P_g) กับราคา (C_f) ของฐานรากเสา เข็มกลุ่ม |65 |
| 4.7 | ค่าราคาต่อหน่วยน้ำหนักบรรทุกสูงสุด และค่าสุดของ ฐานรากเสา เข็มกลุ่ม |66 |



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รายการรูปประกอบ

รูปที่

- 2.1 วิธีหาน้ำหนักบรรทุกวิกฤติจากข้อมูลผลการทดสอบน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็ม เสนอ โดย Mazurkiewicz, B.K. (1972)6
- 2.2 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า α กับ Su สำหรับเสาเข็มตอกที่ เสนอ โดย Tomlinson (1970) และ Holmberg (1970)9
- 2.3 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า q_u กับ N(SPT) ของดินเหนียว เสนอ โดย Sower (1961)11
- 2.4 ก. แพคเตอร์ที่ใช้ปรับแก้ค่า N ในดิน Cohesionless soil เนื่องจากอิทธิพลของความกดตันประสิทธิผลจากน้ำหนักดินชั้นบนที่ เสนอ โดย Peck Hanson และ Thornburn (1974)13
- ข. ความสัมพันธ์ระหว่าง N(SPT) กับมุม δ , N_q และ N_c ที่เสนอโดย Peck, Hanson และ Thornburn (1974)13
- 2.5 แสดงการวิบัติของเสาเข็มกลุ่มแบบกล่อง (Block failure)15
- 2.6 ประสิทธิภาพของเสาเข็มกลุ่มในดินเหนียว (Sowers et al, 1961)18
- 2.7 ความสัมพันธ์ของเสาเข็มกลุ่มแบบอิสระ (Freestanding group) จำนวน 2^2 ถึง 9^2 ความยาวเสาเข็มตั้งแต่ 12d ถึง 48d (from model tests after de Mello, 1969)18

รายการรูปประกอบ

รูปที่

| | | |
|------|--|---------|
| 2.8 | ขนาดของหมวกเสาเข็ม (Whittle R.T, and D. Beattie, 1972) |20 |
| 2.9 | ความสัมพันธ์ระหว่างราคาฐานรากเสาเข็มกลุ่มกับขนาดความลึกของหมวกเสาเข็ม (Whittle R.T, and D. Beattie, 1972). |21 |
| 2.10 | ปริมาณเหล็กปลอก |24 |
| 3.1 | แสดงการเปรียบเทียบค่าน้ำหนักบรรทุกวิบัติของเสาเข็มระหว่างค่าที่วัดได้จากการทดสอบกับค่าที่ประมาณการตามวิธีของ Mazurkiewicz,1972 |40 |
| 3.2 | ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุกวิบัติที่หาได้โดยการคำนวณจากข้อมูลการเจาะสำรวจกับการทดสอบเสาเข็ม |43 |
| 3.3 | ความสัมพันธ์ระหว่างราคาของเสาเข็ม กับ ราคาวัสดุที่ใช้ในการผลิต |46 |
| 4.1 | ความสัมพันธ์ระหว่างความยาวเส้นผ่าศูนย์กลางกับน้ำหนักบรรทุกวิบัติของเสาเข็มหน้าตัดรูปโอสี่เหลี่ยมตัน และกลมกลวง |52 |
| 4.2 | ความสัมพันธ์ระหว่างความยาวเส้นผ่าศูนย์กลางกับราคาขายเสาเข็มรวมค่าดอก ของ เสา เข็มหน้าตัดรูปโอสี่เหลี่ยมตัน และกลมกลวง |54 |
| 4.3 | ความสัมพันธ์ระหว่างขนาดความยาวเส้นผ่าศูนย์กลางของเสาเข็ม, d กับค่า P_u', C_p' และ $C_u : P_u'$ |57 |
| 4.4 | ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการเพิ่มขึ้นของน้ำหนักบรรทุก (P_u') กับอัตราการเพิ่มขึ้นของราคา (C_p') |58 |

รายการรูปประกอบ

รูปที่

- 4.5 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุก เสาค้ำ
(P_u) กับราคาเสาค้ำต่อหน่วยของน้ำหนัก
บรรทุก ($C_p : P_u$) 60
- 4.6 ลักษณะการจัดเรียงของเสาค้ำกลุ่ม และ
ขนาดหน้าตัดของหมวกเสาค้ำ (Pile cap)
(Whittle R.T. and D. Beattie,
1972) 62
- 4.7 ความสัมพันธ์ระหว่าง P_g กับ $C_f : P_g$
ของฐานราก เสาค้ำกลุ่ม 67
- 4.8 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุก (P_g)
กับราคาต่อหน่วยน้ำหนักบรรทุกของฐานราก
เสาค้ำจำนวน 2 ต้น 69
- 4.9 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุก (P_g)
กับราคาต่อหน่วยน้ำหนักบรรทุกของฐานราก
เสาค้ำจำนวน 3 ต้น 69
- 4.10 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุก (P_g)
กับราคาต่อหน่วยน้ำหนักบรรทุก
ของฐานราก เสาค้ำจำนวน 4 ต้น 70
- 4.11 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุก (P_g)
กับราคาต่อหน่วยน้ำหนักบรรทุกของฐานราก
เสาค้ำจำนวน 5 ต้น 70
- 4.12 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุก (P_g)
กับราคาต่อหน่วยน้ำหนักบรรทุกของฐานราก
เสาค้ำจำนวน 6 ต้น 71

รูปที่

- 4.13 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุก (P_g)
กับราคาต่อหน่วยน้ำหนักบรรทุกของฐานราก
เสาเข็มจำนวน 7 ต้น 71
- 4.14 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุก (P_g)
กับราคาต่อหน่วยน้ำหนักบรรทุกของฐานราก
เสาเข็มจำนวน 8 ต้น 72
- 4.15 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุก (P_g)
กับราคาต่อหน่วยน้ำหนักบรรทุกของฐานราก
เสาเข็มจำนวน 9 ต้น 72

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รายการสัญลักษณ์



- A_p = พื้นที่หน้าตัดที่ปลาย เส้า เข็ม
- A_s = พื้นที่ผิวประสิทธิผลของ เส้า เข็ม
- a = ค่า intercept ของ Y เมื่อ $X = 0$ ในสมการถดถอย
- b = ค่าความชันของ เส้นตรงที่ผ่านจุด \bar{Y}
- C = หน่วยแรงยึด เกาะของดิน
- C_c = ราคาของหมวก เส้า เข็ม
- C_f = ราคาของฐานราก เส้า เข็มกลุ่ม
- C_p = ราคา เส้า เข็ม เดี่ยว
- C'_p = อัตราการ เพิ่มขึ้นของค่า C_p
- c = ค่าความชันของ เส้นตรงที่ผ่านจุด 0
- c' = จุดศูนย์กลางความถ่วงของหน้าตัด เส้า เข็ม
- D = ความลึกของหมวก เส้า เข็ม
- d = ขนาด เส้นผ่าศูนย์กลางของ เส้า เข็ม
- f'_c = ความ เค้นอัดสูงสุดของคอนกรีต
- f'_{ci} = f'_c สูงสุดก่อนจะตัดหรือปล่อยลวด เหล็กสำหรับงานคอนกรีตอัดแรง
- f_{ci} = ความ เค้นอัดที่ยอมให้คอนกรีตรับได้มากที่สุดขณะตัดหรือปล่อยลวด เหล็ก สำหรับงานคอนกรีตอัดแรง
- f_{ca} = ความ เค้นอัดใช้งานที่ยอมให้คอนกรีตรับได้มากที่สุดตลอดเวลาที่รับ น้ำหนัก
- f_{ta} = ความ เค้นดึงที่ยอม ให้คอนกรีตรับได้มากที่สุดขณะขนส่งหรือยกขึ้นตอก
- f_e = ความ เค้นอัดใน เนื้อคอนกรีตก่อนใช้งาน หลังจากหักค่าการ เสื่อมสูญเสีย การอัดแรงแล้ว
- f_s = หน่วยแรง เสียคทานที่ผิวของ เส้า เข็ม
- f'_s = ความ เค้นดึงสูงสุดที่ลวด เหล็กสำหรับงานคอนกรีตอัดแรง
- G = แรง เค้นที่ เกิดขึ้น เนื่องจากการกระแทก และการชนส่ง

| | | |
|------------------------|---|--|
| I_x | = | Moment of inertia X - axis |
| I_y | = | Moment of inertia Y - axis |
| K_o | = | สัมประสิทธิ์ความกดดินด้านข้างชนิด at rest |
| K_s | = | สัมประสิทธิ์ความกดดินด้านข้างของดิน |
| l_n | = | ความหนาของชั้นดิน |
| M | = | โมเมนต์ที่เกิดจากน้ำหนักคงที่ |
| M' | = | โมเมนต์ที่เกิดจากน้ำหนักคงที่บวก 50% ที่เกิดจากแรงกระแทก |
| N | = | ค่าทดสอบแรงทะลุมมาตรฐาน (Standard Penetration Test) |
| N_c, N_q, N_{γ} | = | Bearing Capacity Factor |
| n | = | จำนวนเสาเข็มในฐานราก เสา เข็มกลุ่ม |
| P_a | = | น้ำหนักบรรทุกปลอดภัยของ เสา เข็ม เดี่ยว |
| P_g | = | น้ำหนักบรรทุกปลอดภัยของ เสา เข็มกลุ่ม |
| P_u | = | น้ำหนักบรรทุกวิบัติ เฉลี่ย |
| P'_u | = | อัตราค่า เพิ่มขึ้นของค่า P_u |
| Q_p | = | แรงต้านทานที่ปลาย เสา เข็ม |
| Q_s | = | แรงต้านทานที่ผิว เสา เข็ม |
| Q_{ult} | = | กำลังรับน้ำหนักบรรทุกวิบัติของ เสา เข็ม |
| Q_t | = | น้ำหนักบรรทุกวิบัติวัดได้จากการทดสอบ |
| Q_{maz} | = | น้ำหนักบรรทุกวิบัติประมาณการจาก เส้นกราฟความสัมพันธ์ระหว่าง น้ำหนักบรรทุกกับระยะหลุดตัวของ เสา เข็มด้วยวิธีของ Mazurkiewicz (1972) |
| Q_c | = | น้ำหนักบรรทุกวิบัติคำนวณจากข้อมูลการ เจาะสำรวจดิน |
| q_p | = | หน่วยแรงต้านที่ปลาย เสา เข็ม |
| q_u | = | ค่าหน่วยแรงที่ได้จากการทดสอบแบบ UC (Unconfined compression test) |
| R^2 | = | คุณภาพของ เส้นกดถอย |
| S_u | = | ค่าหน่วยแรง เมื่อนของดินแบบอัน เดรน |

| | | | | |
|---------------------|---|-------------------|---|---|
| S_x | = | Section modulus | รอบแกน | X |
| S_y | = | Section modulus | รอบแกน | Y |
| s | = | Shape factor | | |
| UC | = | การหาค่าล้งรับแรง | เฉือนของดินแบบอิสระด้านข้าง | |
| | | | (Unconfined Compression test) | |
| UU | = | การหาค่าล้งรับแรง | เฉือนของดินที่ไม่ถูกอัดตัวคายน้ามาก่อนในสภาวะ | |
| | | | อัน แครน (Unconsolidated Undrained Triaxial | |
| | | | compression test) | |
| V_c | = | ปริมาตรของหวมก | เส้า เข้ม | |
| W | = | น้ำหนัก | เส้า เข้ม | |
| α | = | ค่าตัวประกอบ | การยึดเกาะ | |
| β | = | Shape factor | ของฐานรากดิน | |
| γ | = | หน่วยน้ำหนัก | ของดิน | |
| | = | ค่าความ | เค้นประสิทธิผล เนื่องจากน้ำหนักดินชั้นบน | |
| $\bar{\sigma}_v$ | = | ค่าเฉลี่ยความ | เค้นประสิทธิผลในแนวตั้งของดินตลอดความยาว | |
| | | | ของ เส้า เข้ม | |
| $\bar{\sigma}_{vb}$ | = | ความ | เค้นประสิทธิผลของดินที่ระดับปลาย เส้า เข้มในชั้นดินทราย | |
| | | | ปนดินเหนียว | |
| \emptyset | = | มุม | เสียดทานภายในของดิน | |
| | = | มุม | เสียดทานระหว่างดินกับ เส้า เข้ม | |