

1 พฤติกรรมการรับน้ำหนักของเสาเข็ม

ฐานรากเสาเข็มเป็นโครงสร้างที่ใช้ถ่ายน้ำหนักจากอาคารหรือสิ่งก่อสร้างต่างๆ ลงสู่ชั้นดินที่แข็งแรงกว่าเปื้องล่าง ทั้งยังทำให้การลดตัวลดจนไม่ทำให้เกิดความเสียหายต่อสิ่งก่อสร้างเมื่อเสาเข็มเริ่มบรรบุน้ำหนักก็จะเริ่มเคลื่อนที่ลง

ตามทิศทางของแรงมีการถ่ายแรงจากเสาเข็มลงสู่ชั้นดินและเกิดการเคลื่อนที่ของชั้นดินตามเสาเข็มลงไปด้วย การเคลื่อนที่นี้จะเกิดมากขึ้นเมื่อมีน้ำหนักบรรทุกสูงขึ้นผลสุดท้ายเมื่อน้ำหนักบรรทุกมากชั้นดินไม่สามารถจัดต้านทานได้ก็จะเกิดเป็นแนวเคลื่อนพัง(ShearPlane)เปรียบได้เช่นเดียวกับวัสดุทางวิศวกรรมเมื่อได้รับหน่วยแรงกระทำไปที่วัสดุวัสดุนั้นก็จะเกิดความเครียดขึ้นในเนื้อวัสดุ

ซึ่งความเครียดนี้จะเพิ่มมากขึ้นเมื่อมีหน่วยแรงที่มากขึ้นจนกระทั่งวัสดุนั้นไม่สามารถต้านทานได้ ก็จะเกิดการพิบัติเสาเข็มนั้นจะเกิดการพิบัติในชั้นดินบริเวณโดยรอบผิวเสาเข็มและที่ปลายเสาเข็ม การที่เสาเข็มเคลื่อนที่ลงเมื่อได้รับแรงกระทำนั้น

มีรูปแบบของพฤติกรรมคล้ายกับความเค้นและความเครียดที่เกิดขึ้นในเนื้อวัสดุทางวิศวกรรมอื่น ๆ

1.1 พฤติกรรมการถ่ายน้ำหนักจากเสาเข็มลงบนชั้นดิน

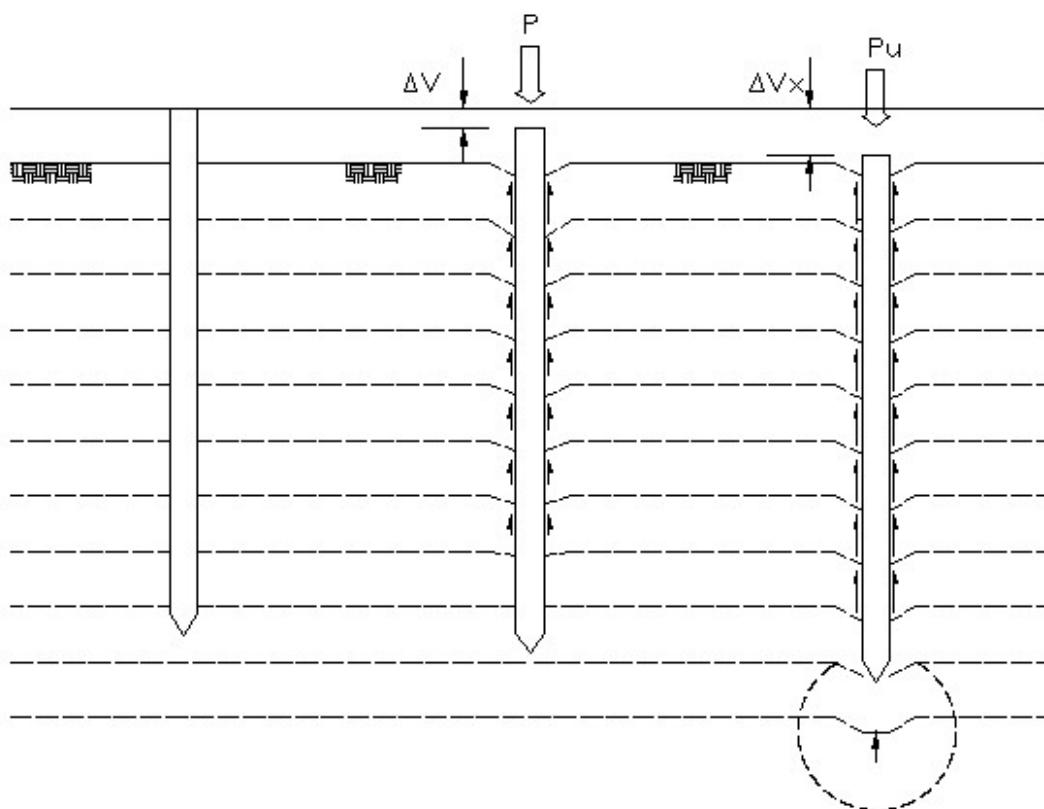
เสาเข็มเมื่อตอกหรือติดตั้งลงในชั้นดินด้วยวิธีใดๆแล้วก็ตาม ถ้าไม่พิจารณาถึงการกระทบกระเทือนของชั้นดิน เนื่องจากการตอกหรือเจาะเพื่อติดตั้งเสาเข็มแล้วชั้นดินและเสาเข็มก็จะยังไม่มีการเคลื่อนที่ ต่อเมื่อมีบรรทุกน้ำหนักลงบนเสาเข็มเสาเข็มก็จะเคลื่อนที่ลงตามทิศทางของแรง ในขณะเดียวกันดินที่เกาะอยู่ข้าง ๆ ผิวเสาเข็มก็พยายามต้านทานไว้ จึงมีการถ่ายแรงจากเสาเข็มลงสู่ชั้นดิน

ชั้นดินเองก็จะเคลื่อนที่ตามเสาเข็มลงไปด้วยการเคลื่อนที่จะเกิดมากขึ้นเมื่อน้ำหนักบรรทุกสูงขึ้น และในช่วงหลังจะเกิดการต้านทานที่ปลายเสาเข็มมาว่ามีด้วยในลักษณะเดียวกับฐานแผ่นพื้นที่ที่ต่อไปนี้ที่สุด เมื่อชั้นดินไม่สามารถต้านทานน้ำหนักบรรทุกที่เพิ่มขึ้นได้

ก็จะเกิดเป็นแนวเคลื่อนพังโดยรอบเสาเข็มและที่ปลายเสาเข็มดังแสดงในภาพที่ 1

ทำให้มีการเคลื่อนที่ของเสาเข็มลงอย่างรวดเร็ว ซึ่งเรียกว่า “ น้ำหนักบรรทุกสูงสุด ” (Ultimate Pile Capacity)

โดยทั่วไปแล้วการเคลื่อนที่ที่มีสาเหตุจากคุณสมบัติทางด้านอีลาสติก มีค่าเพียงพอที่จะทำให้เกิดการพัฒนากำลังของแรงเสียดทานที่ผิวเสาเข็ม (Skin Friction) ส่วนแรงต้านทานที่ปลาย (End Bearing) จะถูกพิจารณาเมื่อเกิดการเคลื่อนที่ลงมากกว่า 10 % ของขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางของเสาเข็มตอกและอาจถึง 30 % ของเส้นผ่าศูนย์กลางของเสาเข็มเจาะ เนื่องจากเจาะเข็มตอก สภาพดินที่ปลายเข็มจะถูกอัดตัวให้แน่นในกระบวนการตอกมากกว่ากระบวนการเจาะ เนื่องจากน้ำหนักเสาเข็มตอกจะเคลื่อนตัวน้อยกว่าเสาเข็มเจาะในการเคลื่อนตัวจนถึงจุดพิบัติ การที่เสาเข็มมี Skin Friction จนเต็มกำลัง จำเป็นที่จะต้องเกิดการเคลื่อนที่ลงระยะหนึ่ง ซึ่งมีค่าน้อยเปรียบเทียบกับค่าการเคลื่อนที่ลงที่จะต้องใช้เพื่อพัฒนาจนถึงแรงต้านทานสูงสุดของ End Bearing หรือกล่าวได้ว่า Skin Friction จะถูกพัฒนาจนถึงค่าสูงสุดก่อนการพัฒนาจนถึงจุดสูงสุดของ End Bearing และกำลังต้านทานของ Skin Friction เมื่อพัฒนาถึงค่าสูงสุดแล้วจะมีค่าค่อนข้างคงที่ แม้ว่าจะยังมีการเคลื่อนที่ลงของเสาเข็มอยู่อีก ยกเว้นในชั้น Stiff Clay อาจจะเกิดค่า Skin Friction ลดลงหลังจากที่เสาเข็มเคลื่อนที่ลงเพื่อพัฒนากำลังไปจนถึงจุดสูงสุดแล้ว เมื่อน้ำหนักบรรทุกมากจนชั้นดินไม่สามารถจะต้านทานการถ่ายน้ำหนักจากเสาเข็มได้แล้วก็จะเกิดเป็นแนวเคลื่อนพัง (Shear Plane) โดยรอบผิวเสาเข็มและที่ปลายเสาเข็ม โดยมีการเคลื่อนที่ของเสาเข็มลงอย่างรวดเร็ว



ก.เมื่อไม่มีน้ำหนัก

ก.มีน้ำหนักปานกลาง

ค.มีน้ำหนักสูงสุด

ภาพที่ 1 การเคลื่อนตัวของดินบริเวณเสาเข็ม

1,2 พฤติกรรมของแรงดึงดูดลงของเสาเข็มในชั้นดินอ่อน (Negative Skin Friction)

เสาเข็มที่ติดตั้งผ่านชั้นดินเหนียวอ่อนและปลายหยิ่งอยู่ในชั้นดินแข็ง

เมื่อมีการทรุดตัวของชั้นดินอ่อนมากกว่าการเคลื่อนตัวของเสาเข็มก็จะเกิดแรงดึงดูดลงที่ถ่ายจากดินอ่อนมาบรรทุกเพิ่มบนเสาเข็มอีกส่วนหนึ่งด้วย ซึ่งเรียกว่า “ Negative Skin Friction ”

การทรุดตัวของชั้นดินอ่อนที่มากกว่าการเคลื่อนตัวของเสาเข็มนี้ จะไม่เกิดขึ้นทันทีทันใด แต่จะเกิดขึ้นตามเวลา นั่นคือเป็นการทรุดตัวแบบบีบตัวayan (Consolidation Settlement) และเกิดจากสาเหตุหลายประการ เช่น การลดน้ำหนัก การลดลงของระดับน้ำใต้ดิน การตอบสนองในบริเวณข้างเคียง เป็นต้น

ในการทดสอบกำลังรับน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็มนี้ เราจะทดสอบในช่วงระยะเวลาสั้น ๆ

ภายหลังการตอบสนองติดตั้งแล้วไม่เกิน 30 วัน ดังนั้นการทรุดตัวของเสาเข็มจะเกิดขึ้นพร้อม ๆ กันและมากกว่าการทรุดตัวของชั้นดินรอบ ๆ เสาเข็ม จึงไม่มี Negative Skin Friction

มาเกี่ยวข้องขณะทดสอบเสาเข็ม แต่ในการใช้งานจริงเสาเข็มจะต้องถูกใช้งานในระยะเวลานาน

ชั้นดินอ่อนอาจจะถูกแรงดึงดูดลงเนื่องจากปัจจัยที่เป็นสาเหตุดังกล่าวข้างต้น จึงอาจทำให้ชั้นดินอ่อนมีการเคลื่อนตัวที่มากกว่าเสาเข็มเกิดเป็นแรงดึงดูดลงของเสาเข็ม และต้องนำเขามาคิดเป็นน้ำหนักบรรทุกเพิ่มในเสาเข็มที่ออกแบบ

2 การทดสอบกำลังรับน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็ม

ฐานรากเสาเข็มเป็นโครงสร้างสำคัญที่จะต้องรับน้ำหนักจำนวนมาก

ดังนั้นจะต้องมีวิธีที่เหมาะสมในการคำนวณหาและตรวจสอบยืนยันค่าน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็ม

ซึ่งได้แสดงวิธีต่าง ๆ ไว้ดังในภาพที่ 2 โดยสามารถจำแนกได้เป็น 3 วิธีหลัก ๆ ซึ่งแตกต่างกัน คือ

1. Static Method เป็นการวิเคราะห์กำลังรับน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็ม

โดยอาศัยคุณสมบัติทางด้านกำลังของชั้นดินที่อยู่โดยรอบ และที่ปลายของเสาเข็ม

เป็นวิธีมาตรฐานที่ใช้ในการออกแบบโดยเฉพาะเมื่อทราบลักษณะชั้นดินจากการเจาะสำรวจและทดสอบ

คุณสมบัติในบริเวณที่จะทำการตอบสนองติดตั้งเสาเข็ม

2. Dynamic Method การวิเคราะห์กำลังรับน้ำหนักบรรทุกจากข้อมูลการตอบสนองนี้

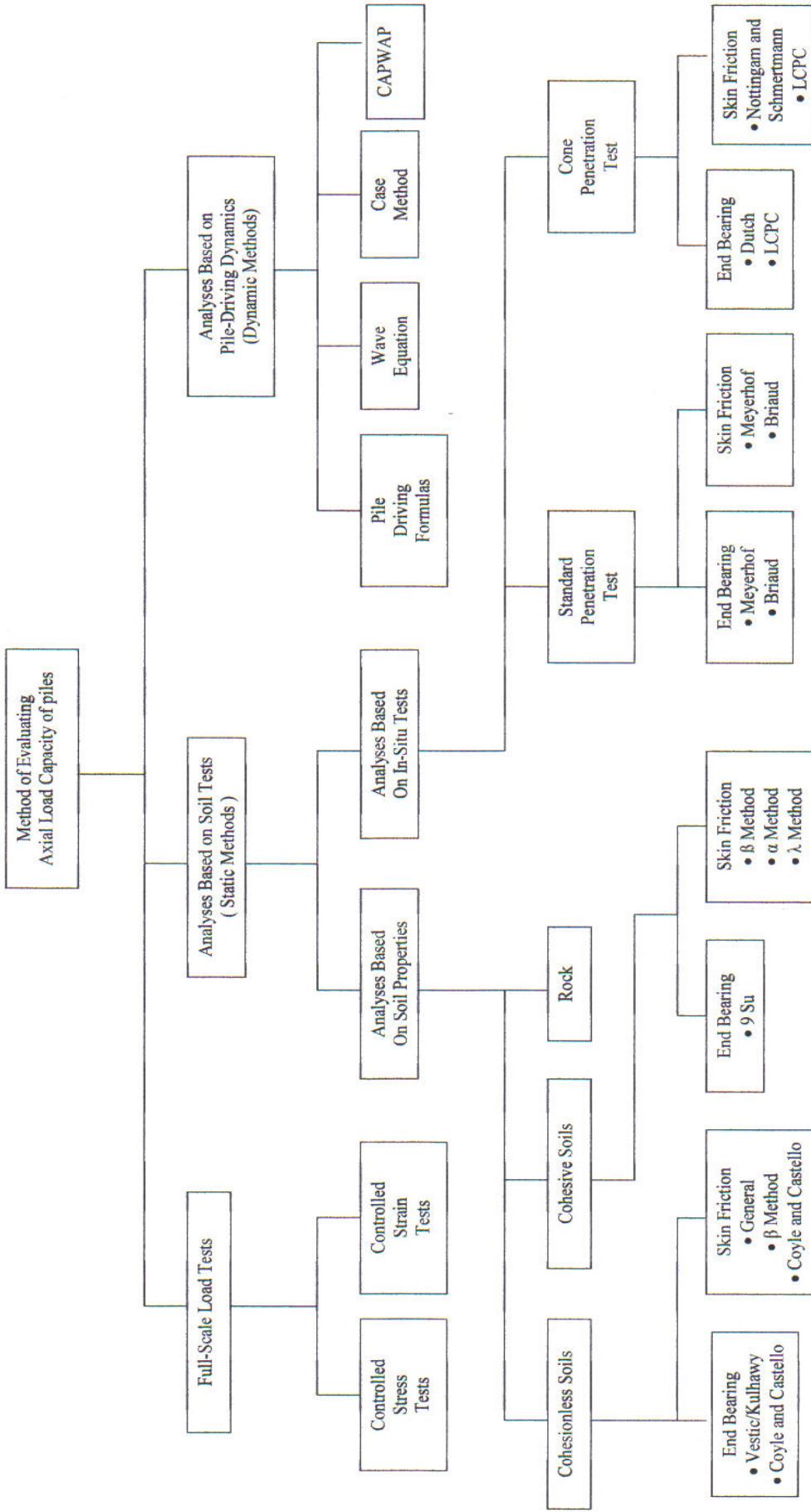
นอกจากจะคำนวณแรงต้านทานการตอบสนองได้แล้ว

ในทางปฏิบัติยังเป็นการตรวจสอบว่าปลายของเสาเข็มหยั่งลงถึงชั้นดินที่มีความแข็งแรงเพียงพอหรือไม่

โดยใช้กฎการตอบสนองของ Newton มาประยุกต์เพื่อหาแรงต้านทานของเสาเข็ม

จากการปล่อยลูกศุรุ่มลงกระแทบหัวเสาเข็ม จะเกิดการถ่ายทอดพลังงานลงสู่เสาเข็ม

ทำให้เสาเข็มเคลื่อนที่ลงในชั้นดิน ซึ่งในทางปฏิบัติ เป็นการยากที่จะทราบค่าที่แท้จริงของผลังงานที่สูญหายไปขณะตอกเสาเข็ม จึงเป็นสาเหตุหนึ่งที่เกิดน้ำรั่วได้ เมื่อไม่สามารถรับกันโดยทั่วไป แต่ก็ยังมีประโยชน์ในการตรวจสอบการตอกเสาเข็มร่วมไปกับการคำนวณโดยวิธีอื่น ๆ



แผนภูมิวิธีการวิเคราะห์กำลังรับน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็ม (Donald P. Coduto, 1994)

3. การทดสอบกำลังรับน้ำหนักบริทุกจริงในสนามของเสาเข็ม
เป็นวิธีการหากำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มในสถานที่ก่อสร้างจริง โดยใช้น้ำหนักบริทุกจริงลงบนเสาเข็ม และทำการวัดค่าการทรุดตัวที่เกิดขึ้นจากการทดสอบ เพื่อนำมาศึกษาพัฒนาระบบการรับน้ำหนักและการทรุดตัวของเสาเข็มแล้วทำการวิเคราะห์หาค่ากำลังรับน้ำหนักบริทุกสูงสุดที่เหมาะสมต่อไป

3 กรณีศึกษา การประเมินสภาพการรับน้ำหนักของเสาเข็ม

โครงการก่อสร้างระบบถนนชุมชนเมืองใหม่แหลมฉบัง จังหวัดชลบุรี มีงานก่อสร้างสะพาน คสล. โดยใช้เสาเข็มคอนกรีต (Concrete Pile) จำนวน 80 ตัน

ซึ่งตามข้อกำหนดได้กำหนดให้เข้มแต่ละตันสามารถรับน้ำหนัก (ULTIMATE BEARING CAPACITY OF PILE) ไม่น้อยกว่า 120 ตัน ดังนั้นในสนามจึงจำเป็นต้องทำการประเมินสภาพการรับน้ำหนักของเสาเข็มแต่ละตัน ซึ่งวิธีการประเมินสภาพการรับน้ำหนักของเสาเข็มอาจกระทำได้หลายวิธีตามที่กล่าวไว้ข้างต้นแล้ว ดังนี้.-

1. วิธี STATIC FORMULA ซึ่งอาศัยข้อมูลการสำรวจดินและใช้หลักการทฤษฎีของกลศาสตร์ดิน (Soil Mechanic)
วิธีนี้จะมีความยุ่งยากในการเจาะสำรวจขั้นดินและเสียค่าใช้จ่ายสูงในการเจาะสำรวจ เพื่อหาค่าความหนาแน่นของดินและค่า Shear Strength Parameters (γ , C , ϕ)
ซึ่งมีการวิเคราะห์โดยใช้ทั้ง Total (undrained) และ Effective Parameter และใช้ Effective Parameters มา กว่าเพราะควบคุมทั้งความแข็งแรงของดินและการทรุดตัว
2. วิธี DYNAMIC FORMULA โดยประเมินน้ำหนักบริทุกประลัยจากพลังงานหรือ Momentum ที่เครื่องมือตอกได้ถ่ายทอดให้แก่เสาเข็มเพื่อส่งลงสู่ดิน
3. วิธี PILE LOAD TEST เป็นการทดสอบน้ำหนักของเสาเข็มสภาพจริงในสนาม
วิธีนี้เหมาะสมสำหรับเสาเข็มขนาดใหญ่ เช่น เสาเข็มเจาะและมีขั้นตอนการทดสอบที่ยุ่งยาก ใช้เวลามากทั้งในการติดตั้งเครื่องมือและในขั้นตอนดำเนินการทดสอบ
4. วิธี PILE DRIVING ANALYSER (PDA) เป็นวิธีการที่ได้ติดตั้งเครื่องมือเพื่อใช้ด้า PILE CAPACITY ซึ่งอาศัย Stress Wave Analysis เป็นพื้นฐาน โดยได้มีการติดตั้ง Strain Transducer (Strain Gauge) เพื่อวัดหาแรงและ Accelerometer วัดหาความเร็วที่บิวณหัวเสาเข็ม ขณะที่มีการตอกเสาเข็มจะสามารถสังเกตคลื่นผ่านเสาเข็มโดย Oscilloscope และจะวิเคราะห์ข้อมูลโดยอาศัย Computer Program เพื่อคำนวณค่า Pile Capacity
วิธีนี้จะมีค่าใช้จ่ายเพิ่มมากขึ้นทั้งจากการติดตั้งเครื่องมือและการจัดหาอุปกรณ์ประกอบการทำงาน

บทความนี้จะกล่าวถึงวิธีการประเมินการรับน้ำหนักของเสาเข็มโดยวิธี Dynamic Formula เป็นการใช้สูตรสำเร็จในการประเมินสภาพการรับน้ำหนักของเสาเข็ม ซึ่งเป็นวิธีการที่ง่ายต่อการปฏิบัติ ไม่ยุ่งยากและใช้เวลาสั้น การใช้สูตรสำเร็จหาสภาพการรับน้ำหนักจากการทดสอบของเสาเข็มนั้น มีสูตรที่ใช้กันแพร่หลายอยู่หลายสูตร ดังเช่นสูตรของ Hiley (1930), Modifier Engineering New Record (1965), Gates (1957), Danish Formula, Janbu (1953) แต่จากการทดสอบการใช้สูตรสำเร็จต่าง ๆ โดย Michigan Pile Test Program (88 piles) พบรากурсูตรสำเร็จของ Modified ENR ให้ผลที่เชื่อถือได้สำหรับน้ำหนักบรรทุกทั่วไป ส่วนของ Hiley, Janbu และ Gates ให้ความเบี่ยงเบนน้อยที่สุด (Poulos and Davis, 1980) นอกจากนี้จากการเปรียบเทียบผลที่ได้จากการใช้สูตร Modified ENR, Dandish, Janbu และ Gates พบรากурсจาก การใช้สูตรสำเร็จของ Modified ENR จะมีความเชื่อถือได้สูงกว่าสูตรอื่น ซึ่งแสดงในภาพที่ 4 ดังนั้นคงการนี้จึงใช้สูตรของ Modified ENR เป็นเกณฑ์ในการประเมินสภาพการรับน้ำหนักบรรทุกของเสาเข็ม การทดสอบเสาเข็มสามารถปฏิบัติการได้หลายวิธี อาทิเช่น Drop Hammer, Diesel Hammer, Steam Hammer, Vibratory Hammer และ Hydraulic Hammer ในที่นี้ได้เลือกวิธี Drop Hammer (Rope and Friction Winch) ในการทดสอบเสาเข็มหน้างาน ซึ่งเป็นวิธีที่นิยมใช้กันทั่วไป เพราะสิ้นเปลืองค่าใช้จ่ายน้อยและบำรุงรักษาง่าย หมายเหตุ งานทดสอบเสาเข็มที่มีปริมาณไม่มาก การทดสอบน้ำหนักของตู้มจะต้องสอดคล้องกับเสาเข็มและสภาพพื้นที่ กล่าวคือจะต้องใช้พลังงานของการส่งเข็มลงไปในดินอย่างมีประสิทธิผล อันไม่ก่อให้เกิดความเสียหายต่อโครงสร้างเข็มและให้ค่าน้ำหนักบรรทุกสูงสุดของเสาเข็มเบี่ยงเบนจากการเป็นจริงน้อยที่สุด จึงได้กำหนดขนาดของลูกตุ้มและระยะห่างของลูกตุ้มสูงจากหัวเข็มเพื่อให้ผู้รับจำถือปฏิบัติในการทดสอบ โดยใช้เกณฑ์กำหนดดังนี้

$$W_{max} = 0.0764 * (A \sqrt{B}) / H$$

$$W_{max} = \text{น.น. สูงสุดของลูกตุ้ม}, \text{ ตัน} \quad H = \text{ระยะห่างลูกตุ้มสูงจากหัวเข็ม}, \text{ ซม.}$$

$$A = \text{พื้นที่หน้าตัดของเสาเข็ม}, \text{ ตร.ซม.} \quad B = \text{ความกว้างของหน้าตัดเสาเข็ม}, \text{ ซม.}$$

ระยะตอกกระแทกของลูกตุ้ม

$$\text{เสาเข็มขนาดเล็ก} \quad \text{จะใช้ระยะ} = 30 - 50 \text{ ซม.}$$

$$\text{เสาเข็มขนาดกลาง} \quad \text{จะใช้ระยะ} = 50 - 80 \text{ ซม.}$$

$$\text{เสาเข็มขนาดใหญ่} \quad \text{จะใช้ระยะ} = 80 - 120 \text{ ซม.}$$

และได้กำหนดน้ำหนักต่ำสุดของลูกตุ้มที่จะนำมาใช้งานดังนี้

เสาเข็มยาวไม่เกิน 15 เมตร

ใช้ลูกตุ้มน้ำหนักเท่ากับน้ำหนักของเสาเข็ม

เสาเข็มยาวตั้งแต่ 15 เมตร ถึง 18 เมตร

ใช้ลูกตุ้มน้ำหนัก 0.75 เท่าของน้ำหนักเสาเข็ม

เสาเข็มยาวกว่า 18 เมตร

ใช้ลูกตุ้มน้ำหนัก 0.67 เท่าของน้ำหนักเสาเข็ม

ในการพิจารณาประเมินสภาพการรับน้ำหนักบรวมทุกของเสาเข็มว่าจะให้วิธีใดดี

ขึ้นอยู่กับคุณภาพนิ่งของผู้ควบคุมงานที่จะต้องพิจารณาให้รอบคอบด้วยความระมัดระวังและคำนึงถึงสภาพดินด้วย เมื่อได้ตรวจสอบสภาพดิน ณ สถานที่ก่อสร้างสะพานโครงการฯ แล้วพบว่าเป็นดินปะยาง Coarse-Grained Soil ดังนั้นการใช้สูตรสำเร็จโดยวิธี Dynamic Formula

จึงมีความเหมาะสม เพราะความแข็งแรงของดินไม่ขึ้นอยู่กับการระบายน้ำในดินหรืออัตราการกรตะขอแรง แต่วิธีนี้จะไม่เหมาะสมกับดินเหนียว เพราะดินเหนียวมีแรงเสียดทานประตตาม Thixotropic Effect

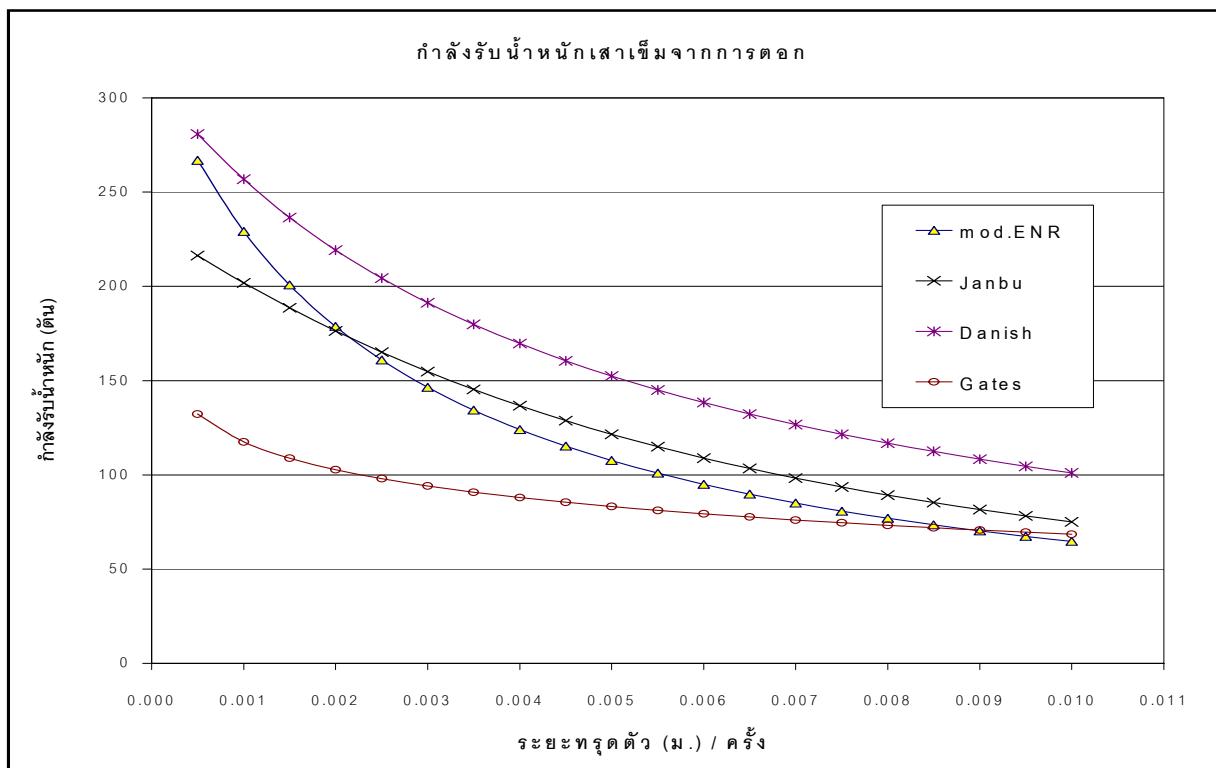
และแรงต้านทานส่วนปลายขึ้นอยู่กับ Excess Pore Water Pressure และไม่ควรใช้วิธี Dynamic formula

กับงานเข็มขนาดปานกลางถึงขนาดใหญ่

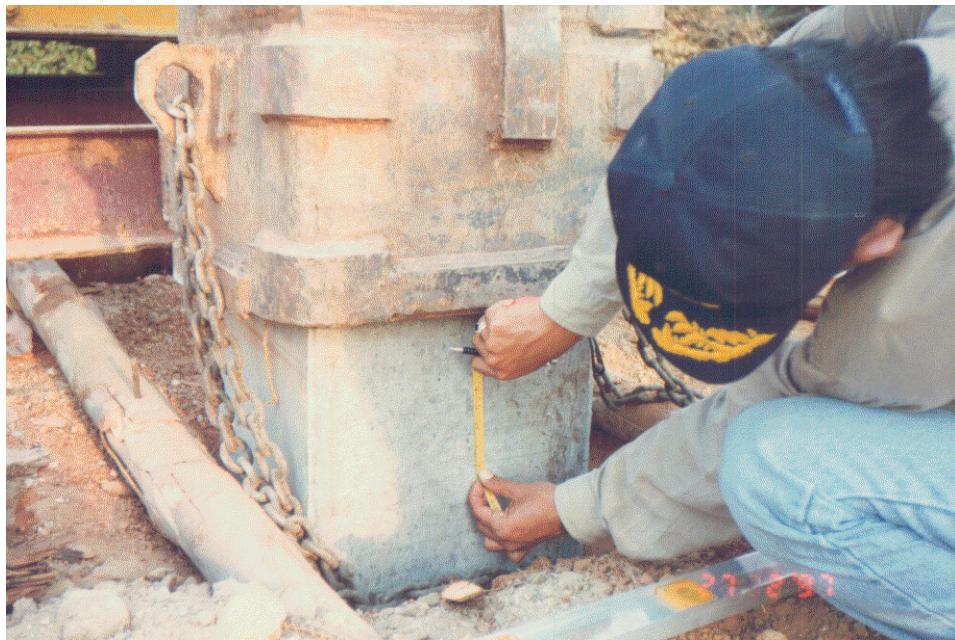


ภาพที่ 3 การตอกเสาเข็ม ต้องตรวจสอบแนวตั้งของเสาเข็ม คุณภาพของเสาเข็ม

และการประเมินสภาพการรับน้ำหนักของเสาเข็มแต่ละตัน



ภาพที่ 4 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มกับระดับการทรุดตัว โดยใช้สูตรสำเร็จ



ภาพที่ 5 การตรวจสอบการทรุดตัวเฉลี่ยของเสาเข็ม เพื่อประเมินกำลังรับน้ำหนักบรรทุก
โดยวิธี Dynamic Formula

4 สูตรสำเร็จที่นิยมใช้ในการประเมินกำลังเสาเข็ม

1 MODIFIER ENR. $P_u = eh^*Eh^*(Wr+n^2*Wp)/((S+C)*(Wr+Wp))$

2 JANBU $P_u = eh^*Eh/(ku*S)$

3 DANISH $P_u = eh^*Eh/(S+c1)$

4 GATES $P_u = 40*\log(1/4*S)*\sqrt{eh^*Eh}$

5 Hiley $P_u = (WhZ/s+0.01c/2)*((W+n^2 w)/(W+w))$

โดยที่

P_u = ultimate pile capacity (ton)

eh = ประสิทธิภาพของการใช้ลูกตุ้มและการควบคุม
drop hammer (rope&friction) , $eh=0.75$

Eh = พลังงานที่ใช้ในการตอกเสาเข็ม(drop hammer , $Eh=Wr*h$)

Wr = น้ำหนักลูกตุ้ม(ton)

h = ระยะความสูงที่ปล่อยให้ลูกตุ้มตกอิสระ (m.)

Wp = น้ำหนักเสาเข็ม(ton)

n = coefficient of restitution between ram and pile cap

กรณีเข็มคดล. ใช้เมื่อองรับบนหัวเข็ม ค่า สมส. $n=0.25$

S = ระยะเสาเข็มตามแนวนอน ต่อกว้าง(m.)

C = สมส. การสูญเสียพลังงาน = 0.00254 m.

$c1$ = $\sqrt{eh^*Eh^*L/(2*A^*E)}$

L = ความยาวเสาเข็ม(m.)

A = พื้นที่หน้าตัดเสาเข็ม(m^2)

E = modulus of elasticity of pile (ton/ m^2)

cd = $0.75+0.15*Wr/Wp$

y = $eh^*Eh^*L/(A^*E^*S^2)$

ku = $cd(1+\sqrt{1+y/cd})$

5 គុណភាពទេរីប្រកែរមដើរក្នុងការកំណត់សាក្សិ៍

5.1 តាមរយៈការផែនការនៃការកំណត់សាក្សិ៍ តាមរបៀបស្ថុគ្រប់ស្ថុគ្រប់របស់ខ្លួន
Modifier Engineering New Record (1965) ,Gates(1957) , Danish Formula, Janbu (1953)

តារាងប្រព័ន្ធដែលបានរាយការណ៍នៅក្នុងការកំណត់សាក្សិ៍ តាមរបៀបស្ថុគ្រប់ស្ថុគ្រប់របស់ខ្លួន

$$\text{នាំអាណក់គុំ} = 4 \text{ tons}, \text{ រាយការណ៍: } 0.5 \text{ เมតរ}$$

គុណភាពទេរីប្រកែរ	S=ការទ្ទូតគាន់លីឱ / 1 គីឡូ			ULT. PILE CAPA. (TONS)			
	S(m)/l	y=(m.)	ku=(m.)	ENR	Janbu	Danish	Gates
eh= 0.75	0.0005	225.00	15.36	246	195	258	132
Wr= 4 ton	0.0010	56.25	8.19	211	183	238	117
h= 0.5 m.	0.0015	25.00	5.81	185	172	220	109
Eh= 2 ton-m.	0.0020	14.06	4.64	165	162	205	103
L= 12 m.	0.0025	9.00	3.95	148	152	192	98
A= 0.16 m^2	0.0030	6.25	3.50	135	143	181	94
E= 2000000 ton/m^2	0.0035	4.59	3.18	124	135	170	91
Wp= 4.608 ton	0.0040	3.52	2.95	114	127	161	88
n= 0.25	0.0045	2.78	2.77	106	120	153	85
	0.0050	2.25	2.63	99	114	146	83
	0.0055	1.86	2.53	93	108	139	81
C= 0.00254 m.	0.0060	1.56	2.44	87	103	133	79
c1= 0.00530 m.	0.0065	1.33	2.37	83	98	127	78
cd= 0.92280	0.0070	1.15	2.31	78	93	122	76
	0.0075	1.00	2.25	74	89	117	75
	0.0080	0.88	2.21	71	85	113	73
	0.0085	0.78	2.18	68	81	109	72
	0.0090	0.69	2.14	65	78	105	71
	0.0095	0.62	2.12	62	75	101	70
	0.0100	0.56	2.09	60	72	98	68
FACTOR OF SAFETY				3 to 6	3 to 6	3 to 6	3

5.2 ตัวอย่างแสดงการใช้คอมพิวเตอร์โปรแกรมในการคำนวณกำลังของเสาเข็ม

สำหรับสูตรสำเร็จ Hiley (1930)

เส้าเข็มขนาด	$0.40 * 0.40$	เมตร	ยาว (L)	21.00	เมตร
น้ำหนักตื้น (W)	4.50	ตัน	ระยะยก(h)	120	ซม.
พท.หน้าตัดเส้าเข็ม (A)	1,600.00	ตร.ซม.	F.S.=	3	
น้ำหนักของเส้าเข็ม (P)	8.064	ตัน	$L_2 =$	10	ซม.
Q_a	50	ตัน			

S/ครั้ง(ซม.)	Q_u	e	Z	C/2	C_1	C_2	C_3
0.26	150	0.398	0.8	0.8859	0.0169	1.418	0.338

$$Q_u = (WhZ/s + 0.01c/2) * ((W+n^2 w)/(W+w))$$

Q_u = กำลังรับน้ำหนักบรรทุกประดับของเส้าเข็ม (ULTIMATE PILE CAPACITY) (ton)

Q_a = กำลังรับน้ำหนักบรรทุกปลดภัยของเส้าเข็ม (ALLOWABLE PILE CAPACITY) = Q_u / FS (ton)

$$e = \text{Efficiency factor} = (W + Pr^2) / (W + P)$$

W = น้ำหนักของลูกตื้น (ton)

w = น้ำหนักของเส้าเข็ม (ton)

r = Coefficient of restitution = 0.25

h = ระยะยกลูกตื้นจากหัวเส้าเข็ม (cm.)

Z = Equipment Loss Factor

= 1 สำหรับ Falling hammer

= 0.80 สำหรับ Drop Hammer with Friction winch

S = ระยะที่เส้าเข็มจะเป็นเซนติเมตร โดยคิดค่าเฉลี่ยจากการตอก 10 ครั้งสุดท้าย

C = Temporary Compression = $C_1 + C_2 + C_3$

C_1 = การยุบตัวของกระสอบรองหัวเส้าเข็มหนา L_2 (ม.) = $(1.8 * Q_u * L_2) / A$ (cm.)

C_2 = การยุบตัวของเส้าเข็มคงกรีตเสริมเหล็กที่ยาว L (ม.) = $(0.72 * Q_u * L) / A$ (cm.)

C_3 = การยุบตัวของดินใต้และรอบเส้าเข็ม = $(3.60 * Q_u) / A$ (cm.)

A = เนื้อที่หน้าตัดของเส้าเข็มคงกรีตเสริมเหล็ก (cm.^2)

โปรแกรมคอมพิวเตอร์ดังกล่าวได้บรรจุไว้ในแผ่น CD ที่แนบพร้อมนี้ หรือสามารถ download ได้ที่

<http://www.geocities.com/parkpoomi/>
