

SOIL REPORT

รายงานผลการเจาะสำรวจชั้นดิน
โครงการก่อสร้างอาคาร
ศาลาว่าการกรุงเทพมหานครดินแดง (ระยะที่ 4)
เขตดินแดง
กรุงเทพมหานคร

1. บทนำ

การเจาะสำรวจดินสำหรับโครงการก่อสร้างอาคารศาลาว่าการกรุงเทพมหานครดินแดง (ระยะที่ 4) เขตดินแดง กรุงเทพมหานคร ได้เสร็จเรียบร้อยแล้ว โดยทำการเจาะสำรวจจำนวน 2 หลุม คือ หลุม BH-1 และ BH-2 ความลึก 80 เมตรจากระดับผิวดินขณะสำรวจ พื้นที่โครงการและตำแหน่งหลุมเจาะสามารถพิจารณาได้จากรูปที่ 1 และ 2 ตามลำดับ

ลักษณะพื้นที่โครงการอยู่ในพื้นที่ของสำนักงานเขตดินแดง ตำแหน่งหลุมเจาะสำรวจถูกกำหนดโดยผู้ว่าจ้างในสนาม ซึ่งค่าพิกัดปากหลุมเจาะที่อ่านค่าได้จาก Handheld GPS และค่าระดับปากหลุมเจาะ (กำหนดให้ขอบปูนของวงเวียนในพื้นที่ที่มีค่าเท่ากับ ± 0.00 เมตร) มีค่าดังนี้

| หลุมเจาะ | พิกัดหลุมเจาะ | | ระดับปากหลุมเจาะ, เมตร |
|----------|---------------|---------|------------------------|
| | E | N | |
| BH-1 | 668014 | 1522978 | -1.15 |
| BH-2 | 668008 | 1522840 | -1.25 |

วัตถุประสงค์ของรายงานฉบับนี้ เพื่อแสดงลักษณะชั้นดินที่พบในหลุมเจาะและผลทดสอบในห้องปฏิบัติการ เพื่อให้ข้อเสนอแนะในการออกแบบฐานรากอย่างประหยัดและปลอดภัย

2. การเจาะสำรวจและทดสอบในสนาม

การเจาะสำรวจได้กระทำโดยใช้เครื่องเจาะชนิด Rotary ตีระบบ Hydraulic เพื่อใช้กดกระบอกตัวอย่างแบบคงสภาพ (Undisturbed Sample) วิธีการเจาะในช่วง 1 – 2 เมตรแรก ใช้วิธีการเจาะโดยใช้ Power Auger และที่ระดับลึกลงไปใช้วิธีเจาะแบบ Wash Boring จนกระทั่งสิ้นสุดการเจาะสำรวจ ขณะทำการเจาะได้ใช้ปลอกเหล็ก (Casing) และน้ำผสม Bentonite ใส่เพื่อป้องกันหลุมพัง

การเก็บตัวอย่างดิน ได้เก็บตัวอย่างแบบคงสภาพ (Undisturbed Sample) โดยใช้กระบอกบางขนาด $\phi 2\frac{1}{2} \times 50$ ซม. เก็บตัวอย่างในชั้นดินเหนียวอ่อนถึงแข็งปานกลาง (Soft to Medium Stiff Clay) จากนั้นจึงเปลี่ยนเป็นเก็บตัวอย่างเปลี่ยนสภาพ (Disturbed Sample) ในชั้นดินเหนียวแข็ง (Stiff Clay) และชั้นทราย (Sandy Soil) โดยใช้กระบอกผ่าซีกมาตรฐานพร้อมกับทำการทดสอบ Standard Penetration Test (SPT) ขณะทำการเก็บตัวอย่างด้วย วิธีการเก็บตัวอย่างทั้ง 2 แบบ เป็นไปตามมาตรฐาน ASTM D 1587 และ D 1586 ตามลำดับ ซึ่งจะทำการเก็บตัวอย่างดินทุกๆ ระดับความลึก 1.5 เมตร จนกระทั่งสิ้นสุดการเจาะสำรวจ

การทดสอบ SPT กระทำโดยการตอกกระบอกผ่าซี่กมาตรฐานขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางภายใน 34.9 มม. ($1\frac{3}{8}$ นิ้ว) ภายนอก 50.8 มม. (2 นิ้ว) เพื่อเก็บตัวอย่าง การตอกใช้ตุ้มหนัก 63.5 กก. ชนิด Safety Hammer ยกสูง 76 ซม. นับจำนวนครั้งที่ตอกซึ่งทำให้กระบอกผ่าจมลงไปดินได้ 45 ซม. ถือจำนวนครั้งที่ตอกในระยะ 30 ซม. หลังเป็นค่า SPT N - VALUE มีหน่วยเป็นครั้ง/30 ซม. ซึ่งค่านี้จะบอกความแน่นหรือกำลังของดินได้อย่างคร่าวๆ

นอกจากนั้นได้หาลำดับรับแรงเฉือนของดินเหนียวในสนามโดยใช้ Pocket Penetrometer ด้วย

3. การทดสอบในห้องปฏิบัติการ

ตัวอย่างดินที่ได้จากสนาม จะถูกนำมาทดสอบเพื่อหาคุณสมบัติของดินต่อไป การทดสอบประกอบด้วย

- 1) หาค่าความชื้นในมวลดินตามธรรมชาติ (Natural moisture content)
- 2) หาค่าความหนาแน่นเปียก (Wet density) ของตัวอย่างดินเหนียว
- 3) ทดสอบ Atterberg limits เฉพาะบางตัวอย่างดินเหนียว
- 4) ทดสอบ Sieve analysis เฉพาะบางตัวอย่างดินทราย
- 5) ทดสอบหาลำดับรับแรงเฉือนแบบอันเดรน (Undrained) โดยการทำให้ Unconfined Compression Test เฉพาะบางตัวอย่างดินเหนียว
- 6) ทดสอบ Consolidation Test (Method B) จำนวน 4 ตัวอย่าง
- 7) ทดสอบ Triaxial Compression Test (CU Test) จำนวน 4 ชุด

วิธีการทดสอบกระทำตามมาตรฐาน ASTM และผลที่ได้จากการทดสอบแสดงอยู่ในภาคผนวกของรายงานฉบับนี้

4. ลักษณะชั้นดิน

สรุปลักษณะชั้นดินจากการเจาะสำรวจ 2 หลุม ได้ดังต่อไปนี้

| ความลึก. เมตร | | ชนิดของดิน | ค่า SPT N Value. ครั้ง/ฟุต |
|---------------|-----------|----------------------------|----------------------------|
| BH-1 | BH-2 | | |
| 0 – 0.5 | - | ร่องระบายน้ำ | - |
| 0.5 – 1.5 | 0 – 1.5 | Crush stone | - |
| - | 1.5 – 2.5 | ทรายปนดินเหนียวหวม (ดินถม) | 4 |

| ความลึก, เมตร | | ชนิดของดิน | ค่า SPT N Value, ครั้ง/ฟุต |
|---------------|-------------|---|---|
| BH-1 | BH-2 | | |
| 1.5 – 14.0 | 2.5 – 15.5 | ดินเหนียวอ่อนมากถึงแข็งปานกลาง พบดินเหนียวปนทรายอ่อนแทรกที่ระดับ 4.0 – 5.5 เมตร ที่หลุม BH-2 | ($S_u = 0.7 - 4.2$ ตัน/ม ²) |
| 14.0 – 20.5 | 15.5 – 20.5 | ดินเหนียวปนซิลต์แข็งถึงแข็งมาก | 20 - 28, ($S_u = 5.2 - 6.8$ ตัน/ม ²) |
| 20.5 – 22.0 | - | กรวดปนดินเหนียวแน่นปานกลาง | 27 |
| - | 20.5 – 22.0 | ดินเหนียวปนทรายแข็ง | 10 |
| 22.0 – 28.0 | 22.0 – 28.0 | ดินเหนียวปนซิลต์-ดินเหนียวปนทรายแข็งมากถึงดานแข็งมาก พบชั้นทรายแน่นแทรกที่ระดับ 25.0 – 26.5 เมตร ที่หลุม BH-2 | 24 – 41 |
| 28.0 – 46.0 | 28.0 – 43.0 | ทรายแน่นถึงแน่นมาก พบดินเหนียวปนซิลต์ที่มีทรายปนพอสมควร-ดินเหนียวดานแข็งมาก แทรกที่ระดับ 37.0 – 37.8, 40.0 – 40.8 เมตร ที่หลุม BH-1 | 37 – 80 |
| 46.0 – 49.8 | 43.0 – 49.0 | ดินเหนียว-ดินเหนียวปนซิลต์แข็งมากถึงดานแข็งมาก | 16 – 49 |
| 49.8 – 67.0 | 49.0 – 67.0 | ทรายปนซิลต์-ทรายปนดินเหนียวแน่นถึงแน่นมาก พบดินเหนียวปนทราย-ดินเหนียวปนซิลต์ดานแข็งมากแทรกที่ระดับ 55.0 – 55.8, 58.0 – 58.8 เมตร ที่หลุม BH-1 และที่ระดับ 53.5 – 59.5 เมตร ที่หลุม BH-2 | 40 – 50/3" |
| 67.0 – 80.0 | 67.0 – 80.0 | ดินเหนียวปนซิลต์ดานแข็งมาก พบดินเหนียวปนทรายดานแข็งมาก แทรกที่ระดับ 76.8 – 77.5 เมตร และพบทรายปนซิลต์แน่นมากที่ระดับ 77.5 – 79.0 เมตร ที่หลุม BH-2 | 48 – 50/5" |

สำหรับรายละเอียดของแต่ละชั้นดินสามารถพิจารณาได้จาก Log of Boring และ Summary of Test Result ภายในภาคผนวก

5. ระดับน้ำใต้ดิน

ระดับน้ำใต้ดินวัดในหลุมเจาะ 24 ชั่วโมง ภายหลังจากเสร็จสิ้นการเจาะมีค่า 0.0 - 0.6 เมตรต่ำกว่าระดับผิวดินปากหลุมเจาะ

อย่างไรก็ตาม ระดับน้ำใต้ดินจะมีการเปลี่ยนแปลงตลอดเวลา ขึ้นอยู่กับปริมาณน้ำฝนที่ตกในแต่ละฤดูกาล

6. ข้อเสนอแนะ

แนะนำให้ใช้ฐานรากเสาเข็มคอนกรีตจะเหมาะสมกับโครงการฯ โดยพิจารณาให้ปลายเสาเข็มฝังจมอยู่ในชั้นดินเหนียวปนซิลต์ดานแข็งมาก (Hard Silty Clay) หรือชั้นทรายแน่นถึงแน่นมาก (Dense to Very Dense Sand) ซึ่งระดับความลึกปลายเสาเข็มจะขึ้นอยู่กับกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มต่อต้นที่ต้องการและปัญหาในการก่อสร้างเสาเข็ม

กรณีเสาเข็มตอก (Driven Pile) : Blow Count ระหว่างการตอกเสาเข็ม คาดว่าจะมีค่าไม่สูงนัก เมื่อปลายเสาเข็มฝังจมอยู่ในชั้นดินเหนียวปนซิลต์ดานแข็งมาก และแนะนำให้ตอกเสาเข็มนำร่อง (Pilot Pile) เพื่อหาความยาวเสาเข็มที่เหมาะสมก่อนลั่งเสาเข็มทั้งโครงการฯ

กรณีเสาเข็มเจาะ (Bored Pile) : แนะนำให้ทำ Pile Integrity Test และ Pile Load Test ด้วย หนึ่งผู้ออกแบบจะต้องตรวจสอบค่ากำลังรับน้ำหนักของโครงสร้างเสาเข็มว่าจะรับน้ำหนักที่แนะนำดังตารางที่ 2 ได้หรือไม่ โดยเลือกใช้ค่าที่น้อยกว่า

ตารางที่ 1 : แนะนำตัวอย่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มคอนกรีตสำหรับตอก (Driven Pile)

ตารางที่ 2 : แนะนำตัวอย่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มเจาะ (Wet Process Bored Pile)

รูปที่ 3 : แสดงหน่วยแรงเสียดทานผิวสะสมประลัยและหน่วยแรงต้านทานปลายเข็มประลัยพล็อตเทียบกับความลึกของเสาเข็มตอก (Driven Pile)

รูปที่ 4 : แสดงหน่วยแรงเสียดทานผิวสะสมประลัยและหน่วยแรงต้านทานปลายเข็มประลัยพล็อตเทียบกับความลึกของเสาเข็มเจาะ (Bored Pile)

รายการทั่วไป

ในอาคารเดียวกันปลายฐานรากควรจะอยู่ในสภาพชั้นดิน และคุณสมบัติของการหลุดตัวเดียวกันหรือใกล้เคียงกัน เพื่อหลีกเลี่ยงการหลุดตัวของอาคาร อันสืบเนื่องจากลักษณะการหลุดตัวของชั้นดินที่รองรับฐานรากแตกต่างกัน

ความลึกเสาเข็มที่แน่นอน จะต้องตรวจสอบด้วยค่า Blow Count ในขณะที่ตอกเทียบกับชั้นที่ใกล้จุดเจาะสำรวจดินและจุดการทดสอบเสาเข็ม

สำหรับฐานรากแผ่ ความลึกแน่นอนจะต้องตรวจสอบกับสภาพชั้นดินขณะทำการขุด เพื่อที่จะวางฐานรากบริเวณตำแหน่งเฉพาะนั้นอย่างละเอียด โดยวิศวกรที่มีประสบการณ์เท่านั้นและควรจะบดอัดดินเดิมก่อนที่จะมีการเทฐานรากบนชั้นดินนั้นเพื่อให้ความแน่นของชั้นดินที่รองรับฐานรากเป็นไปอย่างสม่ำเสมอ

ถ้ากำลังแบกทาน (Bearing Capacity) ของชั้นดินเพื่อรับฐานรากแผ่ไม่มากพอและจำเป็นต้องใช้ฐานรากขนาดใหญ่มากเพื่อรับน้ำหนักเสา ขนาดของฐานรากควรจะได้รับการทดสอบว่าจะใหญ่จนไปชิดกับฐานรากตัวถัดไปที่อยู่ข้างเคียงหรือไม่ โดยทั่วไปถ้าพื้นที่ของฐานรากรวมกันแล้วมากกว่าครึ่งของพื้นที่ที่จะก่อสร้างทั้งหมดแล้ว ฐานรากรวม (mat foundation) ควรจะออกแบบเพื่อใช้รับน้ำหนักของอาคารทั้งหมดแทนฐานรากเดี่ยว (isolate footing)

สภาพดินและคำแนะนำดังกล่าว ยึดถือจากข้อมูลที่ได้จากการเจาะสำรวจที่บริเวณสภาพดินระหว่างหลุมเจาะอาจมีความแตกต่างไป ฉะนั้น ควรมีวิศวกรผู้เชี่ยวชาญทางปฐพีกลศาสตร์ของดินคอยตรวจสอบประจำระหว่างที่ลงมือทำฐานราก เพื่อให้ผู้รับเหมาสามารถปฏิบัติให้เป็นไปตามคำแนะนำที่ให้ไว้ และหากข้อมูลต่างๆ ที่ได้รับไม่ถูกต้องทางผู้ออกแบบหรือผู้ว่าจ้างควรจะแจ้งให้ทางบริษัท ทราบทันที เพื่อจะได้แก้ไขให้ถูกต้องตามความเหมาะสมต่อไป

รายงานฉบับนี้ทำขึ้นเพื่อเป็นแนวทางสำหรับวิศวกร ผู้คำนวณงานฐานรากของอาคารและโครงสร้างเท่านั้น งานออกแบบระบบฐานรากยังคงเป็นดุลยพินิจของผู้ออกแบบหรือวิศวกรผู้รับผิดชอบตามจรรยาบรรณแห่งวิชาชีพ

ตารางที่ 1 แนะนำตัวอย่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มคอนกรีตสำหรับตอก (Driven Pile)

| ขนาดของเสาเข็ม | ระดับความลึก | หน่วยแรงเสียดทานผิว | แรงเสียดทานผิว | หน่วยแรงต้านทานปลายเข็ม | แรงต้านทานปลายเข็ม | กำลังรับน้ำหนัก | กำลังรับน้ำหนักปลอดภัยของเสาเข็ม |
|-----------------|--------------|---------------------|----------------|-------------------------|--------------------|-----------------|----------------------------------|
| เมตร | เมตร | ตัน/เมตร | ตัน | ตัน/ม ² | ตัน | ตัน | ตัน |
| I - 0.30 x 0.30 | 21 | 62 | 74 | 160 | 11 | 85 | 34 |
| I - 0.35 x 0.35 | 21 | 62 | 87 | 160 | 14 | 101 | 40 |
| I - 0.40 x 0.40 | 21 | 62 | 99 | 160 | 20 | 119 | 48 |
| I - 0.30 x 0.30 | 22 | 68 | 82 | 180 | 12 | 94 | 38 |
| I - 0.35 x 0.35 | 22 | 68 | 95 | 180 | 16 | 111 | 44 |
| I - 0.40 x 0.40 | 22 | 68 | 109 | 180 | 22 | 131 | 52 |
| I - 0.30 x 0.30 | 23 | 78 | 94 | 180 | 12 | 106 | 42 |
| I - 0.35 x 0.35 | 23 | 78 | 109 | 180 | 16 | 125 | 50 |
| I - 0.40 x 0.40 | 23 | 78 | 125 | 180 | 22 | 147 | 59 |

หมายเหตุ

- ใช้ค่าพิสัยความปลอดภัย (F.S.) เท่ากับ 2.5 โดยที่ไม่ได้พิจารณาผลกระทบของแรงเสียดทานผิวลบ (Negative Skin Friction)
- ระดับความลึกปลายเข็มเทียบกับผิวดินปากหลุมเจาะจะแตกต่างกันบ้าง, ในการคำนวณกำหนดให้หัวเข็มอยู่ที่ 1 เมตรต่ำจากผิวดิน
- Blow Count ระหว่างการตอกเสาเข็มควรมีค่าไม่สูงนัก เมื่อปลายเสาเข็มฝังลงอยู่ในชั้นดินเหนียวปนทรายที่แข็งมาก (Very Stiff Silty Clay)
- แนะนำให้ตอกเสาเข็มนำร่อง (Pilot Pile) เพื่อหาความยาวเสาเข็มที่เหมาะสมก่อนตอกเสาเข็มทั้งโครงการ

ตารางที่ 1 (ต่อ) แนะนำตัวอย่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มคอนกรีตสำหรับตอก (Driven Pile)

| หมวดเจาะ | ขนาดของเสาเข็ม เมตร | ระดับความลึกปลายเข็ม เมตร | หน่วยแรงเสียดทานผิว ตัน/เมตร | แรงเสียดทานผิว ตัน | หน่วยแรงต้านทานปลายเข็ม ตัน/ม ² | แรงต้านทานปลายเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ประลัยของเสาเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ปลอดภัยของเสาเข็ม ตัน |
|----------|------------------------|------------------------------|---------------------------------|-----------------------|---|---------------------------|--|---|
| BH-1 | ☐- 0.30 x 0.30 | 21 | 62 | 74 | 160 | 14 | 88 | 35 |
| | ☐- 0.35 x 0.35 | 21 | 62 | 87 | 160 | 20 | 107 | 43 |
| | ☐- 0.40 x 0.40 | 21 | 62 | 99 | 160 | 26 | 125 | 50 |
| | ☐- 0.30 x 0.30 | 22 | 68 | 82 | 180 | 16 | 98 | 39 |
| | ☐- 0.35 x 0.35 | 22 | 68 | 95 | 180 | 22 | 117 | 47 |
| | ☐- 0.40 x 0.40 | 22 | 68 | 109 | 180 | 29 | 138 | 55 |
| | ☐- 0.30 x 0.30 | 23 | 78 | 94 | 180 | 16 | 110 | 44 |
| | ☐- 0.35 x 0.35 | 23 | 78 | 109 | 180 | 22 | 131 | 52 |
| | ☐- 0.40 x 0.40 | 23 | 78 | 125 | 180 | 29 | 154 | 62 |

หมายเหตุ

- ใช้ค่าพิสัยความปลอดภัย (F.S.) เท่ากับ 2.5 โดยที่ไม่ได้พิจารณาผลกระทบของหน่วยแรงเสียดทานผิวลบ (Negative Skin Friction)
- ระดับความลึกปลายเข็มเทียบกับผิวดินปากหลุมเจาะจะกระทำการเจาะสำรวจ, ในการคำนวณกำหนดให้หัวเข็มอยู่ที่ 1 เมตรต่ำกว่าผิวดิน
- Blow Count ระหว่างการตอกเสาเข็มควรมีค่าไม่สูงนัก เมื่อปลายเสาเข็มฝังลงอยู่ในชั้นดินเหนียวปนริลด์ที่แข็งมาก (Very Stiff Silty Clay)
- แนะนำให้ตอกเสาเข็มนำร่อง (Pilot Pile) เพื่อหาความยาวเสาเข็มที่เหมาะสมก่อนส่งเสาเข็มทั้งโครงการ

ตารางที่ 1 (ต่อ) แนะนำตัวอย่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มคอนกรีตสำหรับตอก (Driven Pile)

| หมายเลข | ขนาดของเสาเข็ม เมตร | ระดับความลึกปลายเข็ม เมตร | หน่วยแรงเสียดทานผิว ตัน/เมตร | แรงเสียดทานผิว ตัน | หน่วยแรงต้านทานปลายเข็ม ตัน/ม ² | แรงต้านทานปลายเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ประลัยของเสาเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ปลอดภัยของเสาเข็ม ตัน |
|---------|------------------------|------------------------------|---------------------------------|-----------------------|---|---------------------------|--|---|
| BH-2 | I - 0.30 x 0.30 | 21 | 51 | 61 | 40 | 3 | 64 | 26 |
| | I - 0.35 x 0.35 | 21 | 51 | 71 | 40 | 4 | 75 | 30 |
| | I - 0.40 x 0.40 | 21 | 51 | 82 | 40 | 5 | 87 | 35 |
| | I - 0.30 x 0.30 | 22 | 55 | 66 | 40 | 3 | 69 | 28 |
| | I - 0.35 x 0.35 | 22 | 55 | 77 | 40 | 4 | 81 | 32 |
| | I - 0.40 x 0.40 | 22 | 55 | 88 | 40 | 5 | 93 | 37 |
| | I - 0.30 x 0.30 | 23 | 62 | 74 | 110 | 7 | 81 | 32 |
| | I - 0.35 x 0.35 | 23 | 62 | 87 | 110 | 10 | 97 | 39 |
| | I - 0.40 x 0.40 | 23 | 62 | 99 | 110 | 14 | 113 | 45 |

หมายเหตุ

- ใช้ค่าพิทาคอร์มปลอดภัย (F.S.) เท่ากับ 2.5 โดยที่ไม่ได้พิจารณาผลกระทบของหน่วยแรงเสียดทานผิวลบ (Negative Skin Friction)
- ระดับความลึกปลายเข็มเทียบกับผิวดินปากหลุมเจาะจะแตกต่างกันไปตามความลึกในการคำนวณกำหนดให้หัวเข็มอยู่ที่ 1 เมตรต่ำกว่าผิวดิน
- Blow Count ระหว่างการตอกเสาเข็มควรมีค่าไม่สูงนัก เมื่อปลายเสาเข็มฝังจมอยู่ในชั้นดินเหนียวปนโคลนที่แข็งมาก (Very Stiff Silty Clay)
- แนะนำให้ตอกเสาเข็มนำร่อง (Pilot Pile) เพื่อหาความยาวเสาเข็มที่เหมาะสมก่อนส่งเสาเข็มทั้งโครงการ

ตารางที่ 1 (ต่อ) แนะนำตัวอย่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มคอนกรีตสำหรับตอก (Driven Pile)

| หมวดหมู่ | ขนาดของเสาเข็ม เมตร | ระดับความลึก ปลายเข็ม เมตร | หน่วยแรง เสียดทานผิว ตัน/เมตร | แรงเสียด ทานผิว ตัน | หน่วยแรงต้าน ทานปลายเข็ม ตัน/ม ² | แรงต้านทาน ปลายเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ประลัยของเสาเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ปลอดภัยของเสาเข็ม ตัน |
|----------|------------------------|----------------------------------|-------------------------------------|---------------------------|---|-------------------------------|--|---|
| BH-2 | ☐- 0.30 x 0.30 | 21 | 51 | 61 | 40 | 4 | 65 | 26 |
| | ☐- 0.35 x 0.35 | 21 | 51 | 71 | 40 | 5 | 76 | 30 |
| | ☐- 0.40 x 0.40 | 21 | 51 | 82 | 40 | 6 | 88 | 35 |
| | ☐- 0.30 x 0.30 | 22 | 55 | 66 | 40 | 4 | 70 | 28 |
| | ☐- 0.35 x 0.35 | 22 | 55 | 77 | 40 | 5 | 82 | 33 |
| | ☐- 0.40 x 0.40 | 22 | 55 | 88 | 40 | 6 | 94 | 38 |
| | ☐- 0.30 x 0.30 | 23 | 62 | 74 | 110 | 10 | 84 | 34 |
| | ☐- 0.35 x 0.35 | 23 | 62 | 87 | 110 | 13 | 100 | 40 |
| | ☐- 0.40 x 0.40 | 23 | 62 | 99 | 110 | 18 | 117 | 47 |

หมายเหตุ

- ใช้ค่าพิคัดความปลอดภัย (F.S.) เท่ากับ 2.5 โดยที่ไม่ได้พิจารณาผลกระทบของหน่วยแรงเสียดทานผิวลบ (Negative Skin Friction)
- ระดับความลึกปลายเข็มเทียบกับผิวดินปากหลุมเจาะขณะทำการเจาะสำรวจ, ในการคำนวณกำหนดให้หัวเข็มอยู่ที่ 1 เมตรต่ำกว่าผิวดิน
- Blow Count ระหว่างการตอกเสาเข็มควรมีค่าไม่สูงนัก เมื่อปลายเสาเข็มฝังจมอยู่ในชั้นดินเหนียวปนซิลต์ที่แข็งมาก (Very Stiff Silty Clay)
- แนะนำให้ตอกเสาเข็มนำร่อง (Pilot Pile) เพื่อหาความยาวเสาเข็มที่เหมาะสมก่อนสั่งเสาเข็มทั้งโครงการ

ตารางที่ 2 แนะนำตัวอย่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มเจาะ (Bored Pile)

| หลุมเจาะ | ขนาดของ เสาเข็ม เมตร | ระดับความลึก ปลายเข็ม เมตร | หน่วยแรง เสียดทานผิว ตัน/เมตร | แรงเสียด ทานผิว ตัน | หน่วยแรงด้าน ทานปลายเข็ม ตัน/ม ² | แรงต้านทาน ปลายเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ประลัยของเสาเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ปลอดภัยของเสาเข็ม ตัน |
|----------|----------------------------|----------------------------------|-------------------------------------|---------------------------|---|-------------------------------|--|---|
| BH-1 | φ - 0.80 | 52 | 267 | 671 | 240 | 121 | 792 | 317 |
| | φ - 1.00 | 52 | 267 | 839 | 240 | 188 | 1027 | 411 |
| | φ - 0.80 | 53 | 277 | 696 | 240 | 121 | 817 | 327 |
| | φ - 1.00 | 53 | 277 | 870 | 240 | 188 | 1058 | 423 |
| | φ - 1.00 | 58 | 332 | 1043 | 270 | 212 | 1255 | 502 |
| | φ - 1.20 | 58 | 332 | 1252 | 270 | 305 | 1557 | 623 |
| | φ - 1.50 | 58 | 332 | 1565 | 270 | 477 | 2042 | 817 |

- หมายเหตุ 1. ใช้ค่าพิภคความปลอดภัย (F.S.) เท่ากับ 2.5 โดยที่ไม่ได้พิจารณาผลกระทบของแรงเสียดทานผิวลบ (Negative Skin Friction)
2. ระดับความลึกปลายเข็มเทียบกับผิวดินปากหลุมเจาะขณะทำการเจาะสำรวจ, ในการคำนวณกำหนดให้หัวเข็มอยู่ที่ 12 เมตรต่ำกว่าผิวดิน
3. แนะนำให้ทำ Pile Integrity Test และ Pile Load Test ด้วย
4. ผู้ออกแบบจะต้องตรวจสอบค่ากำลังรับน้ำหนักของโครงสร้างเสาเข็มว่ารับน้ำหนักที่แนะนำข้างบนได้หรือไม่ โดยเลือกใช้ค่าที่น้อยกว่า

ตารางที่ 2 (ต่อ) แนะนำตัวอย่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มเจาะ (Bored Pile)

| หลุมเจาะ | ขนาดของเสาเข็ม เมตร | ระดับความลึก ปลายเข็ม เมตร | หน่วยแรง เสียดทานผิว ตัน/เมตร | แรงเสียด ทานผิว ตัน | หน่วยแรงด้าน ทานปลายเข็ม ตัน/ม ² | แรงต้านทาน ปลายเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ประลัยของเสาเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ปลอดภัยของเสาเข็ม ตัน |
|----------|------------------------|----------------------------------|-------------------------------------|---------------------------|---|-------------------------------|--|---|
| BH-1 | φ - 1.00 | 60 | 358 | 1125 | 300 | 236 | 1361 | 544 |
| | φ - 1.20 | 60 | 358 | 1350 | 300 | 339 | 1689 | 676 |
| | φ - 1.50 | 60 | 358 | 1687 | 300 | 530 | 2217 | 887 |
| | φ - 1.00 | 61 | 371 | 1166 | 300 | 236 | 1402 | 561 |
| | φ - 1.20 | 61 | 371 | 1399 | 300 | 339 | 1738 | 695 |
| | φ - 1.50 | 61 | 371 | 1748 | 300 | 530 | 2278 | 911 |

หมายเหตุ 1. ใช้ค่าพิกัดความปลอดภัย (F.S.) เท่ากับ 2.5 โดยที่ไม่ได้พิจารณาผลกระทบของแรงเสียดทานผิวลบ (Negative Skin Friction)

2. ระดับความลึกปลายเข็มเทียบกับผิวดินปากหลุมเจาะขณะทำการเจาะสำรวจ, ในการคำนวณกำหนดให้หัวเข็มอยู่ที่ 12 เมตรจากผิวดิน

3. แนะนำให้ทำ Pile Integrity Test และ Pile Load Test ด้วย

4. ผู้ออกแบบจะต้องตรวจสอบค่ากำลังรับน้ำหนักของโครงสร้างเสาเข็มว่ารับน้ำหนักที่แนะนำขนได้หรือไม่ โดยเลือกใช้ค่าที่น้อยกว่า

ตารางที่ 2 (ต่อ) แนะนำตัวอย่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มเจาะ (Bored Pile)

| หลุมเจาะ | ขนาดของ เสาเข็ม เมตร | ระดับความลึก ปลายเข็ม เมตร | หน่วยแรง เสียทานผิว ตัน/เมตร | แรงเสียด ทานผิว ตัน | หน่วยแรงต้าน ทางปลายเข็ม ตัน/ม ² | แรงต้านทาน ปลายเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ประลัยของเสาเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ปลอดภัยของเสาเข็ม ตัน |
|----------|----------------------------|----------------------------------|------------------------------------|---------------------------|---|-------------------------------|--|---|
| | | | | | | | | |
| BH-2 | φ - 0.80 | 52 | 252 | 633 | 240 | 121 | 754 | 302 |
| | φ - 1.00 | 52 | 252 | 792 | 240 | 188 | 980 | 392 |
| | φ - 0.80 | 53 | 262 | 658 | 240 | 121 | 779 | 312 |
| | φ - 1.00 | 53 | 262 | 823 | 240 | 188 | 1011 | 404 |
| | φ - 1.00 | 60 | 347 | 1090 | 250 | 196 | 1286 | 514 |
| | φ - 1.20 | 60 | 347 | 1308 | 250 | 283 | 1591 | 636 |
| | φ - 1.50 | 60 | 347 | 1635 | 250 | 442 | 2077 | 831 |

- หมายเหตุ**
- ใช้ค่าที่วัดความปลอดภัย (F.S.) เท่ากับ 2.5 โดยที่ไม่ได้พิจารณาผลกระทบของแรงเสียดทานผิวลบ (Negative Skin Friction)
 - ระดับความลึกปลายเข็มเทียบกับผิวดินปากหลุมเจาะจะแตกต่างกันบ้าง, ในการคำนวณกำหนดให้หัวเข็มอยู่ที่ 12 เมตรต่ำกว่าผิวดิน
 - แนะนำให้ทำ Pile Integrity Test และ Pile Load Test ด้วย
 - ผู้ออกแบบจะต้องตรวจสอบค่ากำลังรับน้ำหนักของโครงสร้างเสาเข็มว่ารับน้ำหนักที่แนะนำข้างบนได้หรือไม่ โดยเลือกใช้ค่าที่น้อยกว่า

ตารางที่ 2 (ต่อ) แนะนำตัวอย่างกำลังรับน้ำหนักของเสาเข็มเจาะ (Bored Pile)

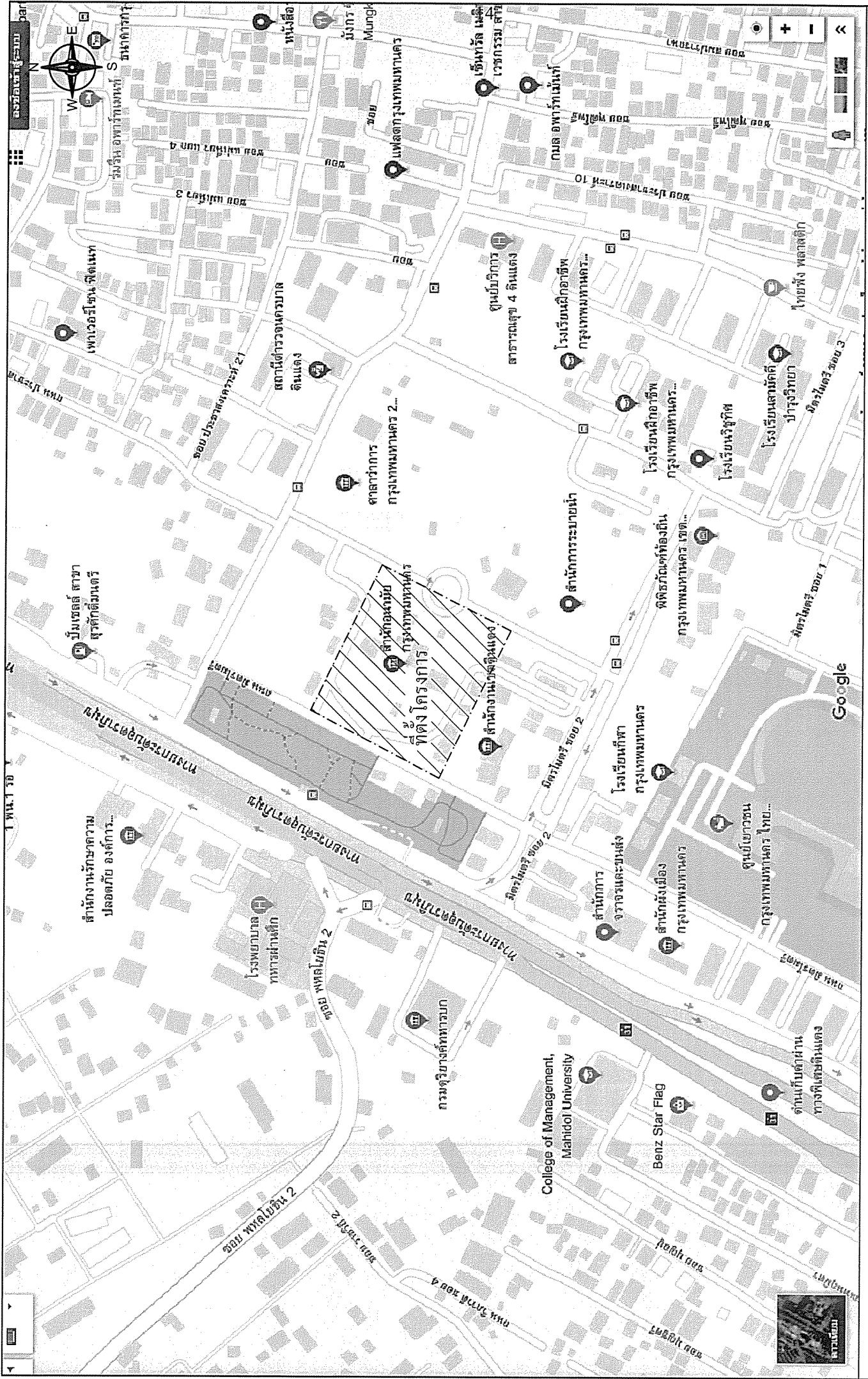
| หมวดเจาะ | ขนาดของ เสาเข็ม เมตร | ระดับความลึก ปลายเข็ม เมตร | หน่วยแรง เสียดทานผิว ตัน/เมตร | แรงเสียด ทานผิว ตัน | หน่วยแรงต้าน ทานปลายเข็ม ตัน/ม ² | แรงต้านทาน ปลายเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ประลัยของเสาเข็ม ตัน | กำลังรับน้ำหนัก ปลอดภัยของเสาเข็ม ตัน |
|----------|----------------------------|----------------------------------|-------------------------------------|---------------------------|---|-------------------------------|--|---|
| BH-2 | φ - 1.00 | 61 | 360 | 1131 | 280 | 220 | 1351 | 540 |
| | φ - 1.20 | 61 | 360 | 1357 | 280 | 317 | 1674 | 670 |
| | φ - 1.50 | 61 | 360 | 1696 | 280 | 495 | 2191 | 876 |
| | φ - 1.00 | 62 | 372 | 1169 | 300 | 236 | 1405 | 562 |
| | φ - 1.20 | 62 | 372 | 1402 | 300 | 339 | 1741 | 696 |
| | φ - 1.50 | 62 | 372 | 1753 | 300 | 530 | 2283 | 913 |

หมายเหตุ 1. ใช้ค่าพิภคความปลอดภัย (F.S.) เท่ากับ 2.5 โดยที่ไม่ได้พิจารณาผลกระทบของหน่วยแรงเสียดทานผิวลบ (Negative Skin Friction)

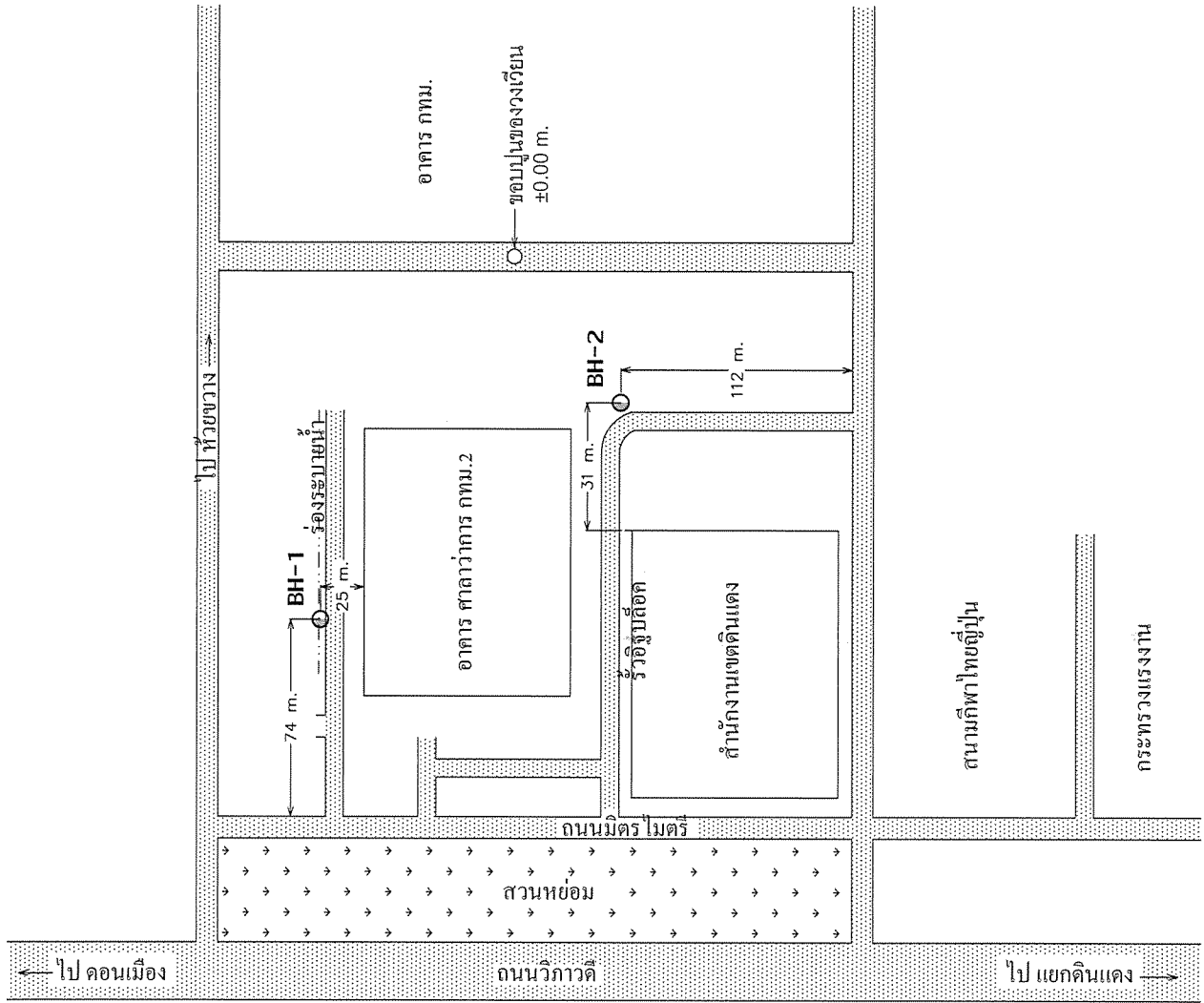
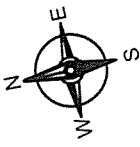
2. ระดับความลึกปลายเข็มเทียบกับผิวดินปากหลุมเจาะขณะทำการเจาะสำรวจ, ในการคำนวณกำหนดให้หัวเข็มอยู่ที่ 12 เมตรต่ำกว่าผิวดิน

3. แนะนำให้ทำ Pile Integrity Test และ Pile Load Test ด้วย

4. ผู้ออกแบบจะต้องตรวจสอบค่ากำลังรับน้ำหนักของโครงสร้างเสาเข็มว่ารับน้ำหนักที่แนะนำข้างบนได้หรือไม่ โดยเลือกใช้ค่าที่น้อยกว่า



รูปที่ 1: แผนผังแสดงตำแหน่งที่ตั้งโครงการก่อสร้างอาคารศาลาว่าการกรุงเทพมหานคร (ระยะที่ 4) เขตดินแดง กรุงเทพมหานคร



หมายเหตุ : กำหนดให้ขอบปูนของวงเวียนเป็น ±0.00 m.

NOT TO SCALE

| จุด | ค่าที่ได้ออก HANDHELD GPS | | | Elev., m. |
|------|---------------------------|---------|--|-----------|
| | E | N | | |
| BH-1 | 668014 | 1522978 | | -1.15 |
| BH-2 | 668008 | 1522840 | | -1.25 |

ตำแหน่งหลุมเจาะที่แน่นอนถูกกำหนดโดยผู้สำรวจในสนาม

รูปที่ 2: แผนผังแสดงตำแหน่งหลุมเจาะโครงการก่อสร้างอาคารศาลว่าการกรุงเทพมหานครดินแดง (ระยะที่ 4) เขตดินแดง กรุงเทพมหานคร

STS ENGINEERING CONSULTANTS CO., LTD.

SUMMARY OF TEST RESULTS

| PROJECT ก่อสร้างอาคารศาลาว่าการกรุงเทพมหานครดินแดง (ระยะที่ 4) | | | | | | | | | | LOCATION เขตดินแดง กรุงเทพมหานคร | | | | | | | | | | |
|--|----------|-------|-----------------|-------------------|------|------|----------------------------------|------------------------|-------|----------------------------------|--------|---------|------------------------|--|-------|------------------|-----|---------|------------------------------------|--------------------|
| DATE 26/09/2561 | | | BORING No. BH-2 | | | | JOB No. 61310.6 | | | | BY NC | | OBSERVED W.L. -0.60 m. | | | | | | | |
| SAMPLE No. | DEPTH M. | | WATER CONTENT % | ATTERBERG LIMIT % | | | WET UNIT WEIGHT t/m ³ | SIEVE ANALYSIS % FINER | | | | | CLASSIFICATION | UNDRAINED SHEAR STRENGTH, t/m ² | | | | | STANDARD PENETRATION (N) (blow/ft) | |
| | FROM | TO | | LL. | PL. | PI. | | No. 3/8" | No. 4 | No. 10 | No. 40 | No. 200 | | UNCONFINED SHEAR | | FIELD VANE SHEAR | | UU TEST | | POCKET PENETRATION |
| | | | | | | | | | | | | | | Qu/2 | Qu'/2 | Qv | Qv' | Su | | |
| SS-01 | 1.50 | 1.95 | 55.0 | | | | | 70 | 62 | 51 | 32 | 16 | SC | | | | | | | 4 |
| ST-02 | 3.00 | 3.50 | 91.8 | | | | 1.54 | | | | | | CH | 0.77 | | | | | 1.3 | |
| ST-03 | 4.50 | 5.00 | 40.6 | | | | 1.88 | | | 100 | 98 | 58 | CL | 1.37 | | | | | 3.8 | |
| ST-04 | 6.00 | 6.50 | 52.0 | 54.7 | 21.8 | 32.9 | 1.80 | | | | | | CH | 1.58 | | | | | 1.3 | |
| ST-05 | 7.50 | 8.00 | 72.6 | | | | 1.66 | | | | | | CH | 0.76 | | | | | 1.3 | |
| ST-06 | 9.00 | 9.50 | 52.5 | | | | 1.76 | | | | | | CH | 1.85 | | | | | 1.3 | |
| ST-07 | 10.50 | 11.00 | 61.4 | 63.1 | 25.4 | 37.7 | 1.71 | | | | | | CH | 1.83 | | | | | 1.3 | |
| ST-08 | 12.00 | 12.50 | 71.7 | | | | 1.63 | | | | | | CH | 1.38 | | | | | 1.3 | |
| ST-09 | 13.50 | 14.00 | 69.2 | | | | 1.63 | | | | | | CH | 3.02 | | | | | 2.5 | |
| ST-10 | 15.00 | 15.50 | 50.9 | | | | 1.76 | | | | | | CH | 3.72 | | | | | 3.8 | |
| ST-11 | 16.50 | 17.00 | 32.0 | 59.0 | 24.9 | 34.1 | 1.96 | | | | | | CH | 5.15 | | | | | 15.0 | |
| SS-12 | 18.00 | 18.45 | 30.2 | | | | 1.98 | | | | | | CH | | | | | | 13.8 | 25 |
| SS-13 | 19.50 | 19.95 | 32.5 | | | | 1.81 | | | | | | CH | | | | | | 11.3 | 20 |
| SS-14 | 21.00 | 21.45 | 21.9 | 34.4 | 16.9 | 17.5 | | 81 | 80 | 79 | 78 | 58 | CL | | | | | | 5.0 | 10 |
| SS-15 | 22.50 | 22.95 | 22.4 | | | | 2.04 | | | | | | CL | | | | | | 13.8 | 25 |
| SS-16 | 24.00 | 24.45 | 20.7 | | | | 2.09 | | | | | | CL | 10.00 | | | | | 13.8 | 24 |
| SS-17 | 25.50 | 25.95 | 22.0 | Ⓟ 22.6 | 15.1 | 7.5 | | | | Ⓟ 100 | 36 | | SM/SC | | | | | | | 43 |
| SS-18 | 27.00 | 27.45 | 23.9 | | | | | | | 100 | 99 | 78 | CL | | | | | | | 30 |
| SS-19 | 28.50 | 28.95 | 20.4 | | | | | | | | 100 | 19 | SM | | | | | | | 56 |
| SS-20 | 30.00 | 30.45 | 22.0 | | | | | | | | | | SM | | | | | | | 50 |
| SS-21 | 31.50 | 31.95 | 17.5 | | | | | 100 | 99 | 98 | 72 | 11 | SP-SM | | | | | | | 66 |

หมายเหตุ : Ⓟ ตัวอย่างดินด้านล่าง

STS ENGINEERING CONSULTANTS CO., LTD.

SUMMARY OF TEST RESULTS

| PROJECT ก่อสร้างอาคารศาลาว่าการกรุงเทพมหานครดินแดง (ระยะที่ 4) | | | | | | | | | | LOCATION เขตดินแดง กรุงเทพมหานคร | | | | | | | | | | |
|--|----------|-------|-----------------|-------------------|------|------|----------------------------------|------------------------|-------|----------------------------------|--------|---------|------------------------|--|-------|------------------|------|---------|------------------------------------|--------------------|
| DATE 26/09/2561 | | | BORING No. BH-2 | | | | JOB No. 61310.6 | | | | BY NC | | OBSERVED W.L. -0.60 m. | | | | | | | |
| SAMPLE No. | DEPTH M. | | WATER CONTENT % | ATTERBERG LIMIT % | | | WET UNIT WEIGHT t/m ³ | SIEVE ANALYSIS % FINER | | | | | CLASSIFICATION | UNDRAINED SHEAR STRENGTH, t/m ² | | | | | STANDARD PENETRATION (N) (blow/ft) | |
| | FROM | TO | | LL. | PL. | PI. | | No. 3/8" | No. 4 | No. 10 | No. 40 | No. 200 | | UNCONFINED SHEAR | | FIELD VANE SHEAR | | UU TEST | | POCKET PENETRATION |
| | | | | | | | | | | | | | | Qu/2 | Qu'/2 | Qv | Qv' | Su | | |
| SS-22 | 33.00 | 33.45 | 21.5 | | | | | 100 | 99 | 73 | 12 | SP-SM | | | | | | | 47 | |
| SS-23 | 34.50 | 34.95 | 19.4 | | | | | | | | | SP-SM | | | | | | | 64 | |
| SS-24 | 36.00 | 36.45 | 20.7 | | | | | 100 | 99 | 78 | 8 | SP-SM | | | | | | | 55 | |
| SS-25 | 37.50 | 37.95 | 16.2 | | | | | 100 | 97 | 59 | 8 | SP-SM | | | | | | | 54 | |
| SS-26 | 39.00 | 39.45 | 14.5 | | | | | | | | | SP-SM | | | | | | | 52 | |
| SS-27 | 40.50 | 40.95 | 16.5 | | | | | 100 | 99 | 70 | 12 | SP-SM | | | | | | | 47 | |
| SS-28 | 42.00 | 42.45 | 14.4 | | | | | 100 | 81 | 54 | 12 | SP-SM | | | | | | | 40 | |
| SS-29 | 43.50 | 43.95 | 38.2 | 65.9 | 23.4 | 42.5 | 1.92 | | | | | CH | | | | | | 5.0 | 16 | |
| SS-30 | 45.00 | 45.45 | 39.9 | | | | 1.80 | | | | | CH | | | | | | 7.5 | 16 | |
| SS-31 | 46.50 | 46.95 | 24.3 | | | | | | | | | CH | | | | | | 22.5 | 49 | |
| SS-32 | 48.00 | 48.45 | 27.1 | 68.0 | 24.7 | 43.3 | 2.01 | | | | | CH | | | | | | 20.0 | 43 | |
| SS-33 | 49.50 | 49.95 | 21.6 | | | | | | 100 | 99 | 11 | SP-SM | | | | | | | 88 | |
| SS-34 | 51.00 | 51.45 | 16.8 | | | | | | 100 | 60 | 12 | SP-SM | | | | | | | 63 | |
| SS-35 | 52.50 | 52.95 | 11.0 | | | | | 96 | 95 | 83 | 35 | 14 | SM | | | | | | 40 | |
| SS-36 | 54.00 | 54.45 | 16.8 | | | | 2.13 | | | | | | CL | | | | | 22.5+ | 60 | |
| SS-37 | 55.50 | 55.95 | 19.2 | 30.5 | 14.0 | 16.5 | | | | | | | CL | | | | | 22.5+ | 70 | |
| SS-38 | 57.00 | 57.45 | 21.6 | | | | 2.05 | | | | | | CL | | | | | 22.5+ | 51 | |
| SS-39 | 58.50 | 58.95 | 24.0 | 28.7 | 16.3 | 12.4 | 2.05 | | 100 | 99 | 73 | CL | | | | | 10.0 | 40 | | |
| SS-40 | 60.00 | 60.45 | 19.5 | 28.7 | 13.8 | 14.9 | | | Ⓣ | 100 | 98 | 46 | SC/SM | | | | | | 63 | |
| SS-41 | 61.50 | 61.95 | 23.2 | | | | | | | | | | SM | | | | | | 85 | |
| SS-42 | 63.00 | 63.45 | 18.9 | | | | | | 100 | 81 | 10 | SP-SM | | | | | | | 89 | |

หมายเหตุ : Ⓣ ตัวอย่างดินด้านบน

STS ENGINEERING CONSULTANTS CO., LTD.

SUMMARY OF TEST RESULTS

| PROJECT ก่อสร้างอาคารศาลาว่าการกรุงเทพมหานครดินแดง (ระยะที่ 4) | | | | | | | | | | | LOCATION เขตดินแดง กรุงเทพมหานคร | | | | | | | | | | |
|--|----------|-------|-----------------|-------------------|------|-----------------|----------------------------------|------------------------|-------|--------|----------------------------------|---------|----------------|--|-------|------------------|-----|---------|------------------------------------|--------------------|--|
| DATE 26/09/2561 | | | BORING No. BH-2 | | | JOB No. 61310.6 | | | BY NC | | OBSERVED W.L. -0.60 M. | | | | | | | | | | |
| SAMPLE No. | DEPTH M. | | WATER CONTENT % | ATTERBERG LIMIT % | | | WET UNIT WEIGHT t/m ³ | SIEVE ANALYSIS % FINER | | | | | CLASSIFICATION | UNDRAINED SHEAR STRENGTH, t/m ² | | | | | STANDARD PENETRATION (N) (blow/ft) | | |
| | FROM | TO | | LL. | PL. | PI. | | No. 3/8" | No. 4 | No. 10 | No. 40 | No. 200 | | UNCONFINED SHEAR | | FIELD VANE SHEAR | | UU TEST | | POCKET PENETRATION | |
| | | | | | | | | | | | | | | Qu/2 | Qu'/2 | Qv | Qv' | Su | | | |
| SS-43 | 64.50 | 64.95 | 11.6 | | | | | 100 | 97 | 71 | 26 | 10 | SP-SM | | | | | | | 75 | |
| SS-44 | 66.00 | 66.28 | 16.1 | | | | | 100 | 99 | 89 | 70 | 12 | SP-SM | | | | | | | 50/5" | |
| SS-45 | 67.50 | 67.95 | 19.8 | 51.1 | 19.3 | 31.8 | 2.12 | | | | | | CH | | | | | | 22.5 | 69 | |
| SS-46 | 69.00 | 69.45 | 15.4 | | | | 2.17 | | | | | | CH | | | | | | 22.5+ | 67 | |
| SS-47 | 70.50 | 70.95 | 17.9 | | | | 2.11 | | | | | | CH | | | | | | 22.5+ | 81 | |
| SS-48 | 72.00 | 72.43 | 16.8 | 43.1 | 16.3 | 26.8 | 2.19 | | | | | | CL | | | | | | 22.5+ | 97/11" | |
| SS-49 | 73.50 | 73.95 | 17.9 | | | | 2.18 | | | | | | CL | 33.40 | | | | | 22.5+ | 87 | |
| SS-50 | 75.00 | 75.28 | 22.7 | | | | 1.94 | | | | | | CL | | | | | | 20.0 | 50/5" | |
| SS-51 | 76.50 | 76.95 | 20.9 | 30.3 | 13.6 | 16.7 | 2.11 | | | 100 | 56 | | CL | | | | | | | 96/11" | |
| SS-52 | 78.00 | 78.25 | 20.0 | | | | | | 100 | 99 | 94 | 23 | SM | | | | | | | 50/4" | |
| SS-53 | 79.55 | 80.00 | 18.6 | 29.6 | 14.9 | 14.7 | 2.11 | | | | | | CL | | | | | | 22.5+ | 65 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

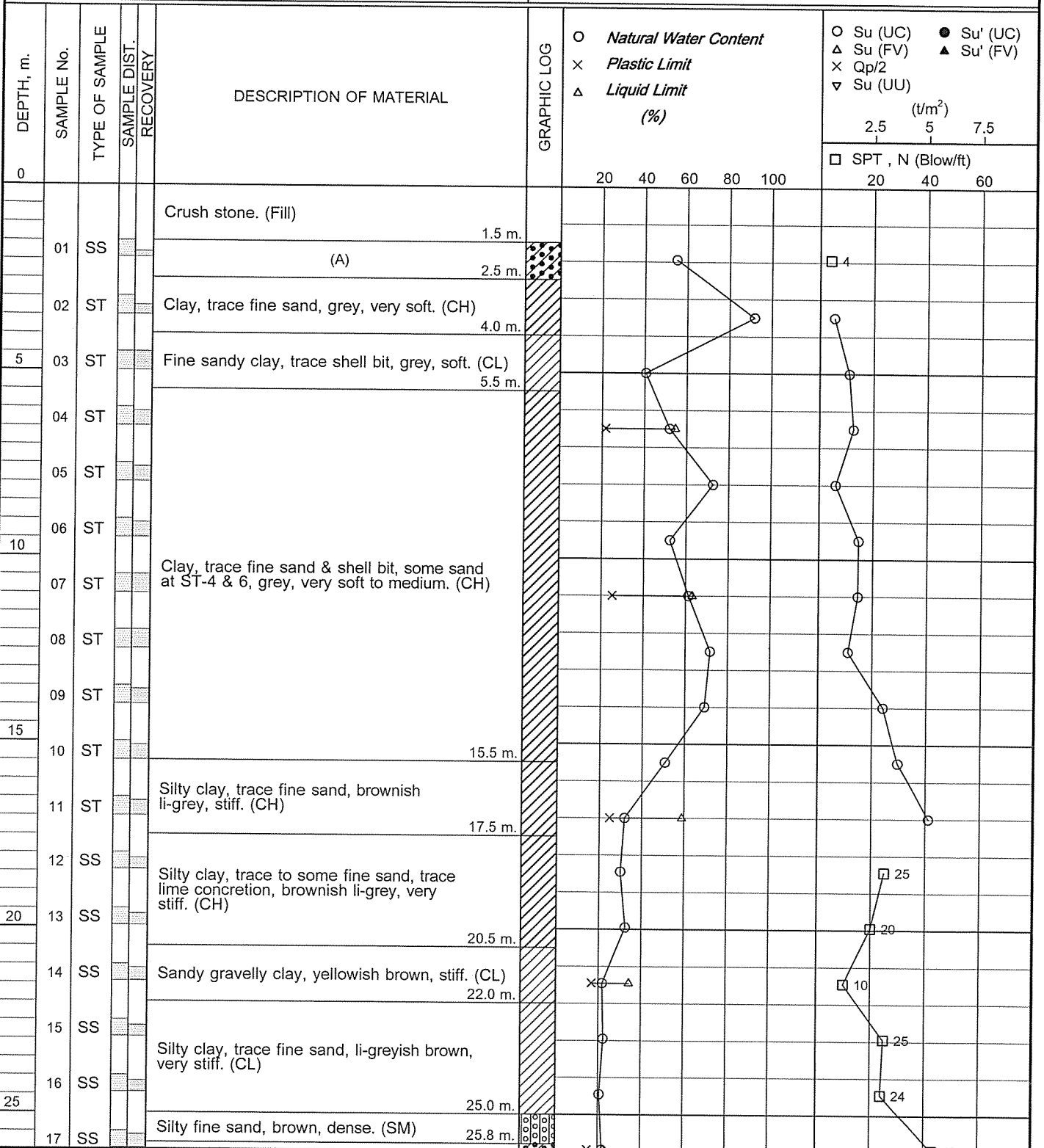
หมายเหตุ : ๖ ตัวอย่างดินด้านล่าง

LOG OF BORING No. BH-2

PROJECT : ก่อสร้างอาคารศาลาว่าการ

LOCATION : เขตดินแดง กรุงเทพมหานคร

กรุงเทพมหานครดินแดง (ระยะที่ 4)



BORING STARTED : 26/09/61

RIG. ACKER

WL. -0.60 M.

24 Hrs. After Boring

BORING FINISHED : 30/09/61

FOREMAN : SN.

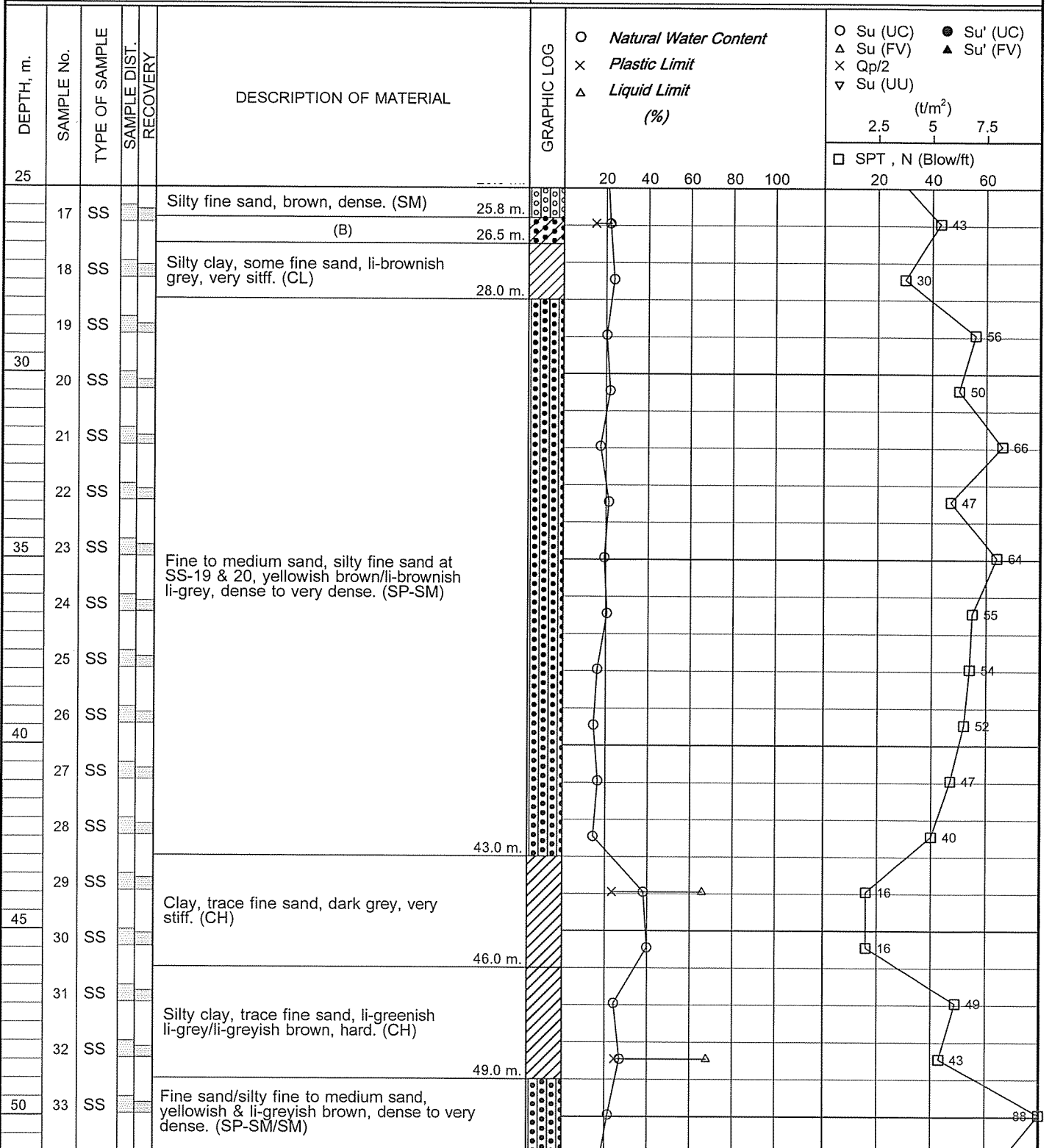
JOB No. : 61310.6

LOG OF BORING No. BH-2

PROJECT : ก่อสร้างอาคารศาลาว่าการ

LOCATION : เขตดินแดง กรุงเทพมหานคร

กรุงเทพมหานครดินแดง (ระยะที่ 4)



BORING STARTED : 26/09/61

RIG. ACKER

WL. -0.60 M.

24 Hrs. After Boring

BORING FINISHED : 30/09/61

FOREMAN : SN.

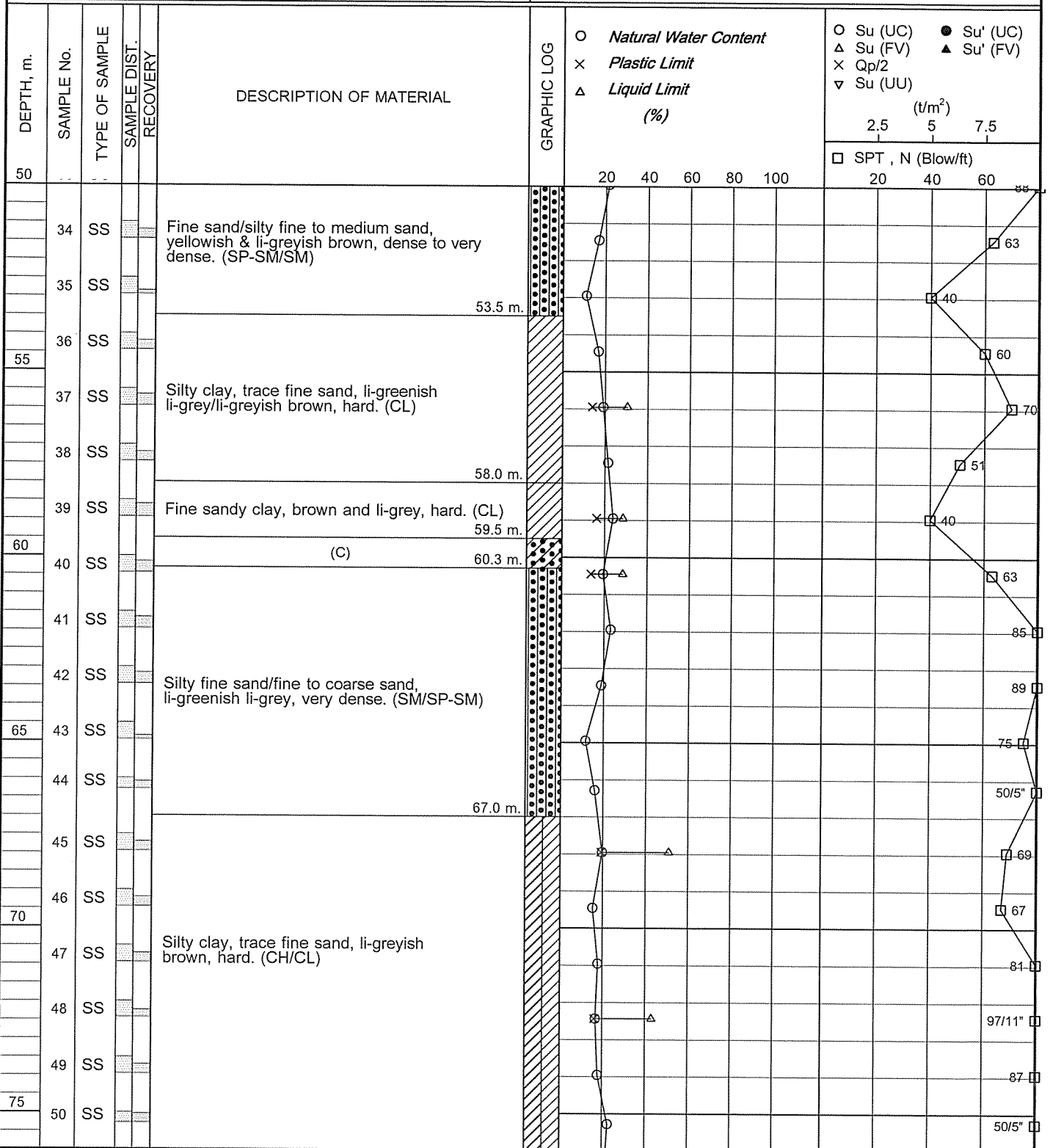
JOB No. : 61310.6

LOG OF BORING No. BH-2

PROJECT : ก่อสร้างอาคารศาลาว่าการ

LOCATION : เขตดินแดง กรุงเทพมหานคร

กรุงเทพมหานครดินแดง (ระยะที่ 4)



BORING STARTED : 26/09/61

RIG. ACKER

WL. -0.60 M.

24 Hrs.
After Boring

BORING FINISHED : 30/09/61

FOREMAN : SN.

JOB No. : 61310.6

LOG OF BORING No. BH-2

PROJECT : ก่อสร้างอาคารศาลาว่าการ

LOCATION : เขตดินแดง กรุงเทพมหานคร

กรุงเทพมหานครดินแดง (ระยะที่ 4)

| DEPTH, m. | SAMPLE No. | TYPE OF SAMPLE | SAMPLE DIST. RECOVERY | DESCRIPTION OF MATERIAL | GRAPHIC LOG | ○ <i>Natural Water Content</i> × <i>Plastic Limit</i> △ <i>Liquid Limit</i> (%) | | | | | ○ Su (UC) ● Su' (UC) △ Su (FV) ▲ Su' (FV) × Qp/2 ▽ Su (UU) | | | | | |
|-----------|------------|----------------|-----------------------|---|-------------|--|----|----|--------------------|-----|---|---|-----|----|----|--------|
| | | | | | | (t/m ²) | | | □ SPT, N (Blow/ft) | | | | | | | |
| 75 | | | | | | 20 | 40 | 60 | 80 | 100 | 2.5 | 5 | 7.5 | 20 | 40 | 60 |
| 50 | SS | | | Silty clay, trace fine sand, li-greyish brown, hard. (CH/CL) | ○ | | | | | | | | | | | 50/5" |
| 51 | SS | | | (D) 76.8 m. | × ○ △ | | | | | | | | | | | 96/11" |
| 52 | SS | | | Silty fine sand, li-brown, very dense. (SM) 79.0 m. | ○ | | | | | | | | | | | 50/4" |
| 80 | 53 | SS | | (E) 80.00 m. | × ○ △ | | | | | | | | | | | 65" |
| | | | | ↑ END OF BORING | | | | | | | | | | | | |
| 85 | | | | (A) Clayey gravelly sand, trace garbage, black, loose. (SC, Fill) (B) Clayey fine sand, brown, dense. (SC) (C) Clayey fine sand, li-greenish li-grey, very dense. (SC) (D) Fine sandy clay, li-greyish li-brown, hard. (CL) (E) Silty clay, trace to some fine sand, li-greyish brown, hard. (CL) | | | | | | | | | | | | |



BORING STARTED : 26/09/61

RIG. ACKER

WL. -0.60 M.

24 Hrs. After Boring

BORING FINISHED : 30/09/61

FOREMAN : SN.

JOB No. : 61310.6