

บทที่ 3

เครื่องมือและวัสดุที่ใช้ในการทดลอง

3.1 เครื่องมือที่ใช้ในการทดลอง

ในการวิจัยนี้แบ่งการทดลองออกเป็น 4 ตอน และแต่ละตอนต้องใช้เครื่องมือดังต่อไปนี้

3.1.1 การทดลอง Plate Load Test

1. แผ่นเหล็กสี่เหลี่ยมจัตุรัสขนาด $1' \times 1'$ หนา $\frac{5}{8}$ " และขนาด $8" \times 8" \times \frac{5}{8}$
2. โครงเหล็กรับน้ำหนัก
3. Hydraulic Jack
4. Dial gage ชนิด LC - 9 4 ตัว

3.1.2 การทดสอบคุณสมบัติของวัสดุ

1. Universal Testing Machine สำหรับดึงเหล็กและกดคอนกรีต
2. ตะแกรงร่อน สำหรับทดสอบหินและทราย

3.1.3 การทดสอบคุณสมบัติของดิน

1. เครื่องเจาะดิน
2. เครื่องมือทดสอบ Unconfined Compressive Strength
3. ตาชั่งอิเล็กทรอนิกส์ และตู้อบไฟฟ้า

3.1.4 การทดลองการรับน้ำหนักของคานคอกดิน

1. Hydraulic Jack
2. คานเหล็กและน้ำหนักบรรทุก
3. Dial gage ชนิด LC - 9 จำนวน 6 ตัว
4. ตัวอย่างคานคอกดินขนาด

3.2 วัสดุที่ใช้ในการทดลอง

3.2.1 คอนกรีต ใช้ส่วนผสมของปูนซีเมนต์ (Portland Cement Type III) ทรายน้ำจืด และหิน 1 โดยมีอัตราส่วนในการผสมเป็น 1:2:4 โดยปริมาตร และอัตราส่วนของน้ำต่อปูนซีเมนต์เท่ากับ 0.6

ทรายที่ใช้ในส่วนผสมมีโมดูลัสความละเอียด 2.74 และผลการทดลอง **ตะแกรงร่อน** (ตามมาตรฐาน ASTM) ใ้ส่วนคละกัังแสดงในตารางที่ 3.1 (ภาคผนวก ข.)

หินที่ใช้มีขนาดมวลหยาบที่สุด 1" และ ผลการทดลอง **ตะแกรงร่อน** (ตามมาตรฐาน ASTM) ใ้ส่วนคละกัังแสดงในตารางที่ 3.2 (ภาคผนวก ข.)

กำลังเฉลี่ยของคอนกรีตโดยทดลองกดลูกบาศก์คอนกรีตมาตรฐานขนาด $15 \times 15 \times 15$ ซม. เมื่อคอนกรีตมีอายุได้ 9 วัน มีค่าเท่ากับ 246 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร เมื่อคอนกรีตอายุได้ 16 วัน มีค่าเท่ากับ 250 กิโลกรัม ต่อตารางเซนติเมตร และเมื่อคอนกรีตอายุได้ 28 วัน มีค่าเท่ากับ 289 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร น้ำหนักคอนกรีตเฉลี่ยประมาณ 2.4533 ตัน/ม^3

3.2.2 เหล็กเสริม ใช้เหล็กกลมขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 6 มิลลิเมตร ส่วนปลายของเหล็กเสริมจะถูกงอขอตามมาตรฐาน ACI 318-63 เหล็กเสริมในส่วนปีกของคานคอดิน ใช้ส่วนปลายของเหล็กเสริมรับแรงเฉือนยื่นออกไปทั้งสองข้าง

เหล็กเสริมที่ใช้มีกำลังคลากเฉลี่ย 3,000 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร และมีกำลังประลัยเฉลี่ย 3,734 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

3.3 การออกแบบคานคอดินจริงและคานคอดินย่อขนาด

ในการออกแบบคานคอดินที่ใช้กับอาคารทั่ว ๆ ไป ขนาดความยาวความกว้าง และความลึกของคาน ขึ้นอยู่กับแบบแปลนเป็นส่วนใหญ่ ดังนั้นในการวิเคราะห์คานคอดินในการวิจัยนี้จะถือเอาคานที่มีความยาว 4.00 ม. ความกว้าง 15 ซม. และมีความลึก

ประสิทธิภาพ 60 ซม. มาพิจารณาโดยจะพิจารณาขยายส่วนกลางของคานให้มีลักษณะเป็นปีกยื่นออกไปทั้งสองข้าง เพื่อให้สามารถรับน้ำหนักได้มากขึ้น โดยมีขนาดหน้าตัดของคาน ดังแสดงในรูป 3.1 (ภาคผนวก ข.) ส่วนคานคอกินที่จะใช้ในการทดลองจริงจะเป็นคาน ย่อขนาดในอัตราส่วน 1:2 ซึ่งแสดงรูปหน้าตัดในรูป 3.2 (ภาคผนวก ข.) ขนาดหน้าตัด ของคานคอกินที่ใช้เป็นฐานรากแสดงในตารางที่ 3.3 (ภาคผนวก ข.)

การคำนวณออกแบบคานคอกินเป็นฐานรากต้องใช้ค่า Modulus of Subgrade Reaction ; Modulus of Elasticity ของดิน ที่ได้จากการทดลองและคุณสมบัติของ หน้าตัดของคานคอกินที่สมมุติขึ้น เป็นองค์ประกอบและอาจทำตามลำดับดังต่อไปนี้คือ

- ก. สมมุติขนาดหน้าตัดและความยาวของคาน
- ข. คำนวณค่า Characteristic Length (λ) ของคานจากคุณสมบัติของดิน และคุณสมบัติของคาน โดยใช้สูตร (2.2-2)
- ค. ประมาณค่า Initial Settlement โดยใช้สูตร (2.5-2)
- ง. คำนวณหาค่าแรงกระทำต่อคาน (P) โดยใช้สูตร (2.2-4 a)
- จ. คำนวณแรงกัก (M) โดยใช้สูตร (2.2-6 a)
- ฉ. คำนวณค่าแรงเฉือน (Q) โดยใช้สูตร (2.2-7 a)
- ช. คำนวณปริมาณเหล็กเสริมจากแรงในข้อ จ. และ ฉ.

ต่อไปนี้เป็นตัวอย่างการคำนวณออกแบบคานย่อขนาด ในอัตราส่วน 1:2 ที่ใช้ ในการทดลองนี้

จากรูปหน้าตัดของคานในรูป 3.2 คานนี้มีความยาวย่อขนาด 2.00 เมตร มีค่า Moment of Inertia (Rectangular Uncracked Section)

$I_b = 21455 \text{ ซม.}^4$ จากการทดลอง Plate Load Test (ใน

บทที่ 4) ได้ค่าเฉลี่ย

$$K_o = \frac{124 + 87}{2}$$

$$= 105.5 \quad \text{ปอนด์/นิ้ว}^2/\text{นิ้ว}$$

$$= 2.92 \quad \text{กก./ซม.}^2/\text{ซม.}$$

$$\begin{aligned}
 K' &= K_o B \\
 &= 25 \times 2.92 \\
 &= 73 \text{ กก./ซม.}^2
 \end{aligned}$$



จากสูตรของ Vesic (2.4-6)

$$K'_s = 0.515 K' 12 \sqrt{\frac{K' B^4 (1 - \mu^2)}{E_b I_b}}$$

สมมติคอนกรีตที่ใหม่มีแรงอัดประลัย $f'_c = 140 \text{ กก./ซม.}^2$

และ $E_c = 180,000 \text{ กก./ซม.}^2$

และคินมี Poisson's Ratio $\mu = 0.4$

$$\therefore K'_s = 0.515 \times 73 \cdot 12 \sqrt{\frac{73 \times 25^4 (1 - 0.4^2)}{180,000 \times 21,455}}$$

$$= 37.595 \cdot 12 \sqrt{0.0062}$$

$$= 24.62 \text{ กก./ซม.}^2$$

จากสูตร (2.2-2) $\lambda = 4 \sqrt{\frac{K'_s}{4 E_b I_b}}$

$$= 4 \sqrt{\frac{24.62}{4 \times 180,000 \times 21,455}}$$

$$= 0.0063 \frac{1}{\text{ซม.}}$$

คำนวณค่า $\lambda L = 0.0063 \times 200$

$$= 1.26$$

จะเห็นว่า $\frac{\pi}{4} < \lambda L < \pi$ ซึ่งแสดงว่าคานามีความยาวปานกลางตามหัว
ขอ 2.3

การคำนวณค่า Initial Settlement จากสูตร (2.5-2)

$$Y_i = \frac{q B I_w (1 - \mu^2)}{E_s}$$

จากการทดลอง Plate Load Test โดยใช้สูตร 2.4-4 หาค่า E_s

$$\begin{aligned} E_s &= 0.815 K' (1 - \mu^2) \quad B=1' = 30.48 \text{ ซม.} \\ &= 0.815 \times 30.48 \times 2.92 (1 - 0.4^2) \\ &= 60.93 \text{ กก./ซม.}^2 \end{aligned}$$

โดยที่ถือว่า การรับน้ำหนักของดินกรุงเทพฯ ที่ยอมให้มีค่าประมาณ 2 ตัน/ม²

$$\begin{aligned} \therefore q &= 2 \text{ ตัน/ม}^2 \\ &= 0.2 \text{ กก./ซม.}^2 \end{aligned}$$

จากรูปที่ 2.2 (ภาคผนวก ก.) เมื่อ $L/B = \frac{200}{25} = 8$

$$\text{หาค่า } I_w \text{ at center} = 2.39$$

$$\begin{aligned} \text{แทนค่าลงในสูตร (2.5 - 2) } Y_i &= \frac{0.2 \times 25 \times 2.39 \times (1 - 0.4^2)}{60.93} \\ &= 0.165 \text{ ซม.} \\ &= 1.65 \text{ มม.} \end{aligned}$$

โดยการแทนค่า $Y_i = Y_c$ ในสูตร (2.2-4 a) และจัดรูปใหม่ จะได้

แรงกระทำ

$$P = \frac{Y}{c} \frac{2K's}{\lambda} \frac{\sinh \lambda L + \sin \lambda L}{\cosh \lambda L + \cos \lambda L + 2}$$

$$= \frac{0.165 \times 2 \times 24.62}{0.0063} \cdot \frac{1.6209 + 0.9521}{1.9045 + 0.3058 + 2}$$

$$= 788.11 \text{ กก.}$$

แทนค่า P ในสูตร (2.2-6 a) $\lambda L = 1.26$

$$M_c = \frac{P}{4\lambda} \frac{\cosh \lambda L - \cos \lambda L}{\sinh \lambda L + \sin \lambda L}$$

$$= \frac{788.11}{4 \times 0.0063} \frac{1.9045 - 0.3058}{1.6209 + 0.9521}$$

$$= 19431.82 \text{ กก./ม.}$$

$$= 194.32 \text{ กก./ม.}$$

การคำนวณเหล็กเสริม

$$\text{จาก } f'_c = 140 \text{ กก./ม.}^2 \quad \text{ใช้ } f_s = 1200 \text{ กก./ม.}^2$$

$$j = 0.867$$

$$d = 30 \text{ ซม.}$$

$$\text{พื้นที่หน้าตัดของเหล็กเสริมเอก } A_s = \frac{M}{f_s j d}$$

$$= \frac{194.32}{1200 \times 0.867 \times 0.3} = 0.623 \text{ ม.}^2$$

¹ค่าของ $\sinh \lambda L$, $\sin \lambda L$, $\cosh \lambda L$ และ $\cos \lambda L$ มาจาก Hetényi, M. Beam on Elastic Foundation. University of Michigan Press, Ann Arbor Mich., XVI, 1946. Table 1 p.224.

$$\text{ใช้เหล็กเสริมขนาด } \phi 6 \text{ มม. } 3 \text{ เส้น } A_s = 0.849 \text{ ซม.}^2$$

เหล็กเสริมรับแรงเฉือน

$$\text{ค่าแรงเฉือนสูงสุด } Q = \frac{P}{2} = \frac{788.11}{2} = 394.05 \text{ กก.}$$

$$\begin{aligned} \text{ความต้านทานของแรงเฉือนในคอนกรีต } v_c &= 0.292 \sqrt{f'_c} \\ &= 0.292 \sqrt{140} = 3.45 \text{ กก./ซม.}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{แรงต้านทานในคอนกรีต} &= v_c \times b \times d \\ &= 3.45 \times 7.5 \times 30 = 776.25 \text{ กก.} > \frac{P}{2} \end{aligned}$$

∴ ไม่จำเป็นต้องเสริมเหล็กรับแรงเฉือน

$$\begin{aligned} \text{แรงยึดเกาะ (Bond Stress) } u &= \frac{V}{\sum o_j d} = \frac{394.05}{3 \times 1.886 \times 0.867 \times 30} \\ &= 2.677 < 11.25 \text{ กก./ซม.}^2 \end{aligned}$$

แรงยึดเกาะน้อยกว่าแรงยึดเกาะปลอดภัย แสดงว่าใช้ได้

การคำนวณเหล็กเสริมในปีก

$$\begin{aligned} \text{โมเมนต์ } M &= \frac{1}{2} q \cdot \left(\frac{B-b}{2}\right)^2 \quad \text{ใช้ } q = 2,000 \text{ กก./ม.}^2 \\ &= \frac{1}{2} \times 2000 \times \left(\frac{.25-.075}{2}\right)^2 = 7.66 \text{ กก.-ม./ม.} \end{aligned}$$

$$\text{หน้าตัดเหล็กเสริมในปีก } A_s = \frac{M}{f_s \cdot j \cdot d} = \frac{7.66}{1200 \times 0.867 \times 0.05} = 0.147 \text{ ซม.}^2/\text{ม.}$$

ใช้เหล็กเสริมขนาด $\phi 6$ มม. ห่างกันเป็นระยะ 25 ซม. (เพื่อสำหรับการทดลองเมื่อ $q > 2000$ กก./ม.²)

รูปหน้าตัดของคานย่อยขนาดที่ใช้ในการทดลองแสดงในรูปที่ 3.2 (ภาคผนวก ข.)

3.4 การสร้างคานคอดินยอ ขนาดสำหรับการทดลอง

การสร้างคานคอดินยอ ขนาดสำหรับการทดลองแบ่งเป็น 2 ตอน ตอนแรก เป็นการเตรียมส่วนประกอบของโครงสร้างของคานและแบบสำหรับหล่อคาน ตอนหลัง เป็นการผสมและ เทคอนกรีตและ บ่มคอนกรีต เพื่อให้คอนกรีตมีกำลังสูงตามที่ต้องการ

การเตรียมโครงสร้างของคานคอดิน ในส่วนที่เป็นเหล็กเสริมต้องตัดเหล็กให้ โคขนาดยาว 2.15 เมตร แลวงขอส่วนปลายตามมาตรฐาน ACI 318-63 เหล็กเสริมในส่วนปีกใช้ส่วนปลายของเหล็กเสริมแรงเฉือน (ตัดยาวเส้นละ 85 ซม.) ทั้ง สองข้างยื่นต่อออกไป แลวงขอ นำเหล็กเสริมเอกตามยาวมาผูกประกับกับเหล็กปลอกเป็นโครงเหล็กของคานคอดิน

แบบสำหรับหล่อคานคอดินใช้แบบไม้แยกส่วนประกอบเป็น 2 ส่วน ส่วนแรก เป็นส่วนปีก ใช้ไม้แบบขนาด 1" x 3" ประกอบเป็นแบบ ส่วนที่สองเป็นส่วนตั้งของคาน ใช้ไม้แบบขนาด 1" x 10" และ 1" x 3" ประกอบเป็นแบบ

การผสมคอนกรีตต้องเตรียมหิน ทรายน้ำจืดที่สะอาด และปูนซีเมนต์ให้พร้อม ภาชนะที่ใช้ในการตวงส่วนผสมและภาชนะที่ใช้ในการผสมคอนกรีตใช้กะบะเหล็ก ส่วนผสมคอนกรีตที่ผสมแต่ละครั้ง ใช้สำหรับคานตัวเดียว และหล่อตัวอย่างลูกบาศก์คอนกรีตมาตรฐานขนาด 15 x 15 x 15 ซม. จำนวน 3 ลูก สำหรับการทดสอบกำลังของคอนกรีต คอคานหนึ่งตัว

ก่อนที่จะวางแบบต้องเตรียมผิวดินโดยการปรับหน้าดินให้เรียบและได้ระดับก่อน แล้วใช้ทรายละเอียดโรยหนาประมาณ 3 มม. แล้วจึงวางแบบส่วนปีกและโครงเหล็กโดยใช้ลูกปูน ขนาด 5 x 5 x 2.5 ซม. รองรับโครงเหล็กเป็นระยะ ๆ เมื่อจัดระยะให้ โครงเหล็กอยู่ในตำแหน่งพอดีแล้ว ก็เทคอนกรีตในส่วนปีกจนเต็มแล้วเอาแบบส่วนที่สอง ครอบลงไปแล้วจึงเทคอนกรีตส่วนตั้งของคาน ในการเทคอนกรีตใช้แท่งเหล็กขนาด เส้น

ผ่าศูนย์กลาง 15 มม. กระทบคอนกรีตให้แน่น การเทคอนกรีตกระทำต่อเนื่องกัน
ตลอดเวลา ไม้ที่กระทบจนกว่าจะเทคานเสร็จ

การถอดแบบกระทำหลังจากที่หล่อคานแล้ว 24 ชั่วโมง แล้วบ่มโดยโซ่หญ้าแห้ง
ชุบน้ำคลุมไว้เป็นเวลา 7 วัน

