

บทที่ 2

หลักการและทฤษฎี

2.1 บันไดชั่งเดียว

บันได (Staircases) ก็คือแผ่นพื้นนั่นเอง เพียงแต่มีความลาดเอียง หรือมีลูกขึ้นเพิ่มเติม มาเท่านั้น บันไดอาจมีลักษณะเป็นแผ่นพื้นทางเดียว พื้นสองทางหรือพื้นยืน ปกติจะคำนวณออกแบบบันไดให้เสริมเฉพาะเหล็กด้านท่านางดึง (เป็น Single reinforcement) และให้ถอนกรีต ด้านท่านางแรงเฉือนเพียงอย่างเดียว (ไม่ใช้เหล็กเสริมด้านท่านางเฉือน) เว้นแต่หากมีความจำเป็น อาจออกแบบบันไดให้เสริมทั้งเหล็กด้านท่านางอัดและแรงดึงได้ (เป็น Double reinforcement) ข้อสูงยากของการออกแบบบันได ได้แก่ การคิดน้ำหนักคงที่และการให้รายละเอียดเหล็กเสริม แม้บันไดส่วนใหญ่จะออกแบบเหมือนแผ่นพื้นทางเดียว แต่ในทางปฏิบัติมักจะไม่พบบันไดที่มีลักษณะเป็นแผ่นพื้นทางเดียวอิสระ ดังนั้นปลายบันไดที่ต่อเนื่องกับแผ่นพื้นเหล็กเสริมด้านบน และด้านล่างของบันได ควรต้องต่อเนื่องกับเหล็กเสริมด้านบน และด้านล่างของแผ่นพื้น ที่อยู่ต่อเนื่องกันหรือกลับกัน

2.2 ข้อกำหนด

จากกฎกระทรวง ฉบับที่ 55 พ.ศ.2543 ออกตามความในพระราชบัญญัติควบคุมอาคาร พ.ศ.2522 ส่วนที่ 3 บันไดของอาคาร บันไดของอาคารอยู่อาศัยถ้ามีต้องมีอย่างน้อยหนึ่งบันไดที่ มีความกว้างสูงสุดไม่น้อยกว่า 80 เซนติเมตร ห่วงหนึ่งสูงไม่เกิน 3 เมตร ลูกตั้งสูงไม่เกิน 20 เซนติเมตร ลูกนอน เมื่อหักส่วนที่ขึ้นบันไดเหลือกันออกแล้ว เหลือความกว้างไม่น้อยกว่า 22 เซนติเมตร และต้องมีพื้นหน้าบันไดมีความกว้าง และยาวไม่น้อยกว่าความกว้างของบันได บันไดที่สูงเกิน 3 เมตร ต้องมีชานพักบันไดทุกช่วง 3 เมตร หรือน้อยกว่านั้น และชานพักบันไดจะต้องมีความกว้างและยาวไม่น้อยกว่าความกว้างของบันได ระยะดึงจากขั้นบันไดหรือชานพักบันไดถึง ส่วนต่อไป สุดของอาคารที่อยู่เหนือขึ้นไปต้องสูงไม่น้อยกว่า 1.90 เมตร

2.3 สรุปวิธีการออกแบบบันไดและสูตรที่ใช้

2.3.1 วิธีการออกแบบบันไดอ้างอิงตามมาตรฐานของ วิศวกรรมสถานแห่งประเทศไทย สำหรับ
อาคารคอนกรีตเสริมเหล็ก โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน (ว.ส.ท. 1007-34)

สูตรที่ใช้ในการคำนวณเรียงตามขั้นตอน

1. เลือกใช้ค่า f_c' และเลือกชนิดของเหล็ก โดย
เหล็กกลม

$$\text{SR24 ; } u = \frac{1.615 \cdot \sqrt{f_c'}}{D}, f_y = 2400 \text{ ksc.}, f_s = 1200 \text{ ksc.}$$

เหล็กข้ออ้อย

$$\text{SD30 ; } u = \frac{3.35 \cdot \sqrt{f_c'}}{D}, f_y = 3000 \text{ ksc.}, f_s = 1500 \text{ ksc.}$$

$$\text{SD40 ; } u = \frac{3.35 \cdot \sqrt{f_c'}}{D}, f_y = 4000 \text{ ksc.}, f_s = 1700 \text{ ksc.}$$

2. หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต

$$f_c' = 0.45 \cdot f_c' \text{ ksc}$$

3. พารามิเตอร์

$$n = \frac{2040000}{(15210 \cdot \sqrt{f_c'})}$$

$$k = \frac{1}{1 + \frac{f_s}{n \cdot f_c'}}$$

$$j = 1 - \frac{k}{3}$$

$$R = \frac{1}{2} \cdot f_c' \cdot j \cdot k \text{ ksc.}$$

4. โมเมนต์สูงสุด

$$M_{\max} = \frac{WL^2}{8} \text{ kg-m.}$$

5. แรงเฉือนสูงสุด

$$V_{\max} = \frac{WL}{2} \quad \text{kg.}$$

6. ความหนาต่ำสุด

$$d_{\min} = \sqrt{\frac{M_{\max}}{Rb}} \quad \text{cm.}$$

7. ความหนาที่ใช้

$$d = \text{ความหนา}-\text{ระยะหุ้น}-(\text{ระยะเส้นผ่านศูนย์กลางเหล็กเสริม}/2) \quad \text{m.}$$

8. โมเมนต์ที่ต้องการ

$$M = R.b.d^2 \quad \text{kg-m.}$$

9. แรงเฉือนที่ต้องการ

$$V_c = 0.29 \sqrt{fc'} b.d \quad \text{kg.}$$

10. พื้นที่หน้าตัดเหล็กเสริม

$$A_s = \frac{M_{\max}}{fs.j.d} \quad \text{cm}^2.$$

11. ผลรวมเส้นรอบรูปของเหล็กเสริมทั้งหมด

$$\sum_0 = \frac{V_{\max}}{u.j.d} \quad \text{cm.}$$

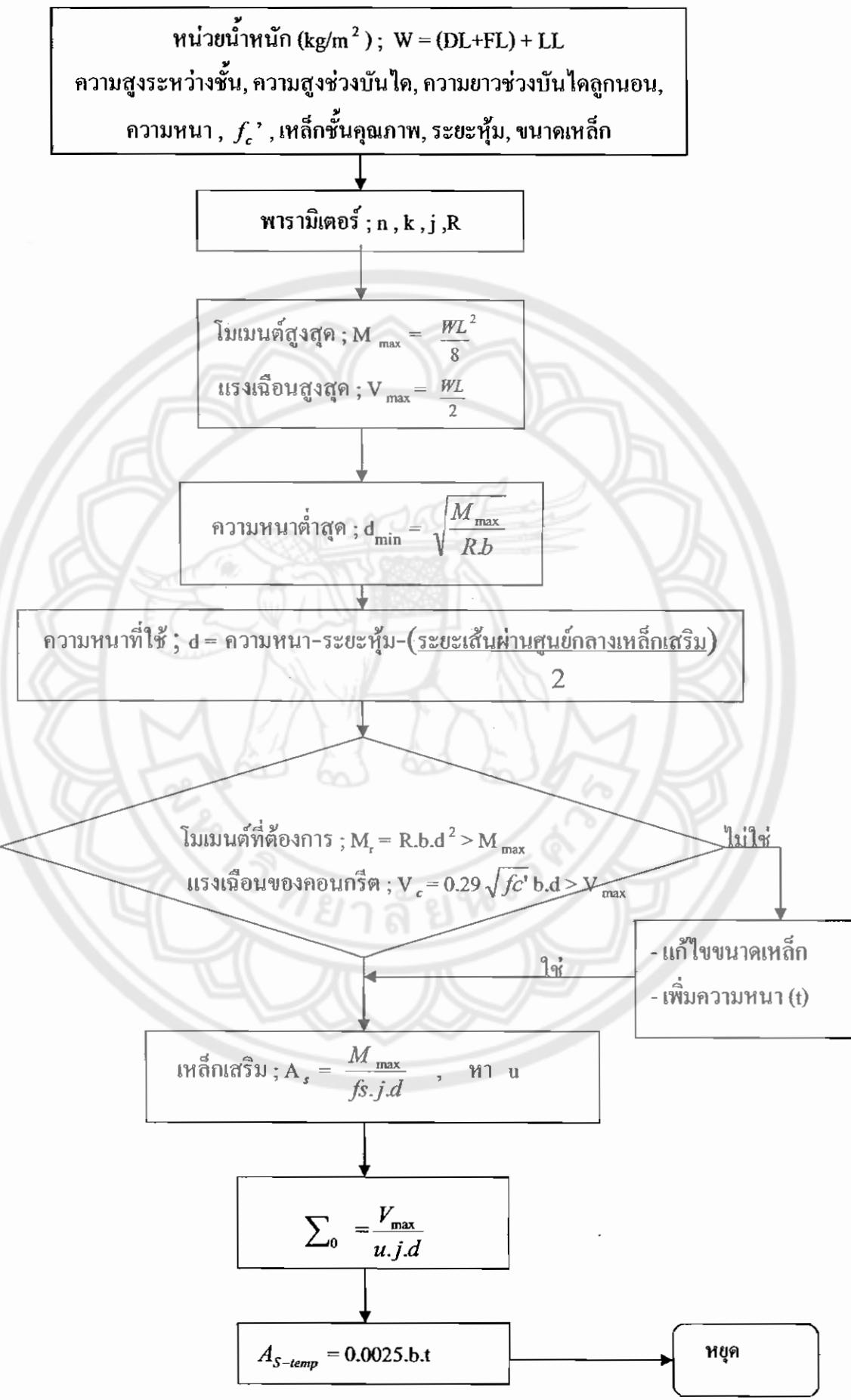
12. พื้นที่หน้าตัดเหล็กปลอก

$$A_{s-temp} = 0.0025.b.t \quad \text{cm}^2.$$

13. พื้นที่หน้าตัดของเหล็กเสริม = $\frac{\pi D^2}{4}$ (cm^2 .) และระยะลักษณะของเหล็กเสริม โดยปกติทั่วไปจะ

ใช้ความยาวไม่น้อยกว่า 12 เท่าของเส้นผ่านศูนย์กลางของเหล็กเสริม

2.4 Flowchart การคำนวณ



รูปที่ 2.1 Flowchart การคำนวณ ของโปรแกรม