



คอลัมน์

จับมาตรฐานมาขยาย

รองศาสตราจารย์ ดร. อมร พิมานมาศ

กรรมการอำนวยการ และ ประธานคณะกรรมการสาขาวิศวกรรมโครงสร้างและสะพาน วสท.
สถาบันเทคโนโลยีนานาชาติสิรินธร มหาวิทยาลัยธรรมศาสตร์

ตอนที่ 1

เรื่องการออกแบบของอาคารรับแรงเฉือน

ตามแผ่นดินไหวตาม มยผ. 1301-54

ส

วัสดีครับ ท่านผู้อ่านทุกท่าน ผมตั้งใจเปิดคอลัมน์ “จับมาตรฐานมาขยาย”

ขึ้นเพื่อนำเอามาตรฐานการออกแบบเช่น ACI318 มยผ. 1301 มาตรฐานของวสท. และมาตรฐานอื่นๆ มาอธิบายที่มา
หลักการ หรือทฤษฎีเบื้องหลังให้ฟังกันพร้อมทั้ง ยกตัวอย่างประกอบ

ทั้งนี้สืบเนื่องจากที่ผ่านมาผมเองได้มีส่วนในการร่างมาตรฐานการออกแบบอาคารหลายๆมาตรฐาน

ให้แก่กรมโยธาธิการและผังเมือง และ วสท. ก็คิดว่าจะเป็นโอกาสที่จะนำมาตรฐานนั้นมาอธิบายให้กับเพื่อนวิศวกรได้รับรู้
เพื่อจะได้นำไปใช้กันได้อย่างถูกต้องสมตามวัตถุประสงค์ของการร่างมาตรฐาน

เอาละครับ เพื่อไม่เป็นการเสียเนื้อที่กระดาษ ผมขอเริ่มจากมาตรฐานการออกแบบอาคารเพื่อต้านทาน
การสั่นสะเทือนของแผ่นดินไหว หรือที่เราๆท่านๆรู้จักกันดีในนามของ มยผ. 1301-54 ซึ่งเนื้อหาในมาตรฐานนี้มี 4
ส่วนนะครับคือ

1. ขอบข่าย
2. นิยามและสัญลักษณ์
3. ลักษณะและรูปทรงของโครงสร้าง
4. รายละเอียดการเสริมเหล็กโครงสร้างแรงดึงที่มีความเหนียวจำกัดสำหรับโครงสร้างคอนกรีตเสริมเหล็ก

สำหรับท่านใดที่ยังไม่มี มยผ. ฉบับนี้ดาวน์โหลดได้ที่

http://eservices.dpt.go.th/eservice_5/standard/data/sdw/1301_54.pdf

ผมจะขอเริ่มจากส่วนที่ 4 ก่อนนะครับซึ่งเป็นส่วนที่มีการคำนวณพอสมควร เรามาดูข้อ 4.2 ของมยผ.
กันซึ่งกำหนดวิธีการออกแบบของอาคารต้านทานแรงเฉือน มยผ. 1301-54 เขียนไว้ดังนี้ครับ

ข้อความในมาตรฐาน มยผ. 1301-54 (ข้อ 4.2 หน้า 11)

4.2 กำลังต้านทานแรงเฉือน กำลังต้านทานแรงเฉือนที่ใช้ออกแบบคาน เสา และ
แผ่นพื้นสองทางแบบไร้คานสำหรับต้านแรงสั่นสะเทือนจากแผ่นดินไหวจะต้องไม่น้อยกว่าค่าแรงเฉือนในข้อ 4.2.1 หรือข้อ
4.2.2 ข้อใดข้อหนึ่ง

4.2.1 แรงเฉือนที่เกิดขึ้นเมื่อแรงดัดที่ปลายขององค์อาคารทั้งสองถึงค่าโมเมนต์กำลังรวมกับแรงเฉือน
จากน้ำหนักบรรทุกเนื่องจากแรงโน้มถ่วง (ถ้ามี)

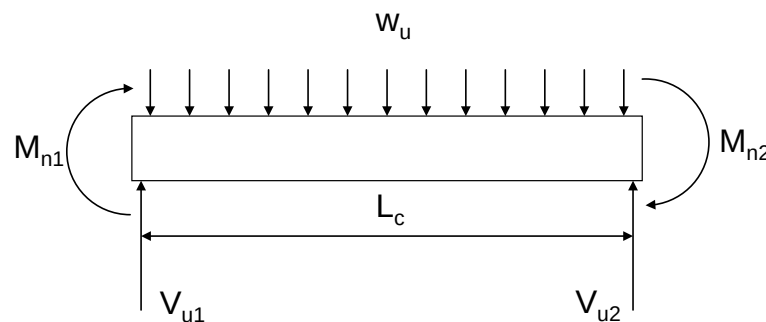
4.2.2 แรงเฉือนสูงสุดที่ได้จากการรวมน้ำหนักบรรทุกออกแบบ (Design Load Combinations)
ที่พิจารณาแรงเนื่องจากแผ่นดินไหวเป็น 2

เท่าของแรงที่กำหนดในกฎหมายควบคุมอาคารว่าด้วยการก่อสร้างอาคารในเขตที่อาจได้รับแรงสั่นสะเทือนจากแผ่นดินไหว

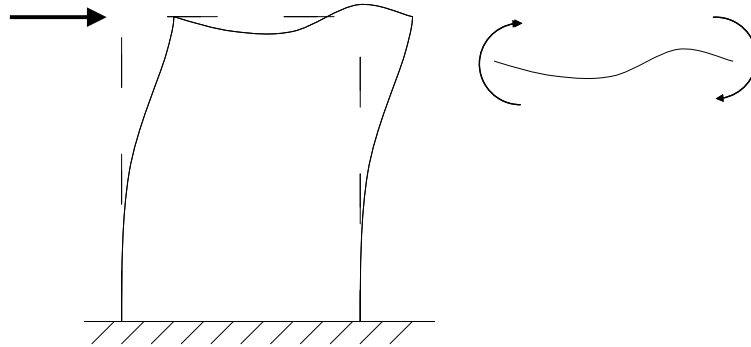
หลักการและเหตุผล

วัตถุประสงค์ของการคำนวณแรงเฉือนตามข้อ 4.2.1 และ 4.2.2 นั้นเพื่อป้องกันมิให้เกิดการวิบัติเฉือนโดยเด็ดขาด
ไม่ว่ากรณีใดๆก็ตาม เนื่องจากการวิบัติเฉือนเป็นการวิบัติที่เปราะ ซึ่งหากเกิดขึ้นแล้วโครงสร้างจะไม่แสดงพฤติกรรมเหนียว
ดังที่เราต้องการ ตรงนี้หวังว่าท่านผู้อ่านยังคงจำกันได้นะครับว่าหลักการออกแบบโครงสร้างต้านแผ่นดินไหว
คือต้องทำให้โครงสร้างมีความเหนียวโดยให้คานเกิดการคราก และจะต้องป้องกันการวิบัติเฉือนมิให้เกิดขึ้นเป็นอันขาด

มาตรฐานมองว่าการป้องกันแรงเฉือนจะกระทำได้โดยข้อ 4.2.1 หรือ 4.2.2 ก็ได้ โดยหลักการของ 4.2.1
คือไปดูสถานะของคานตอนที่ปลายคานทั้งสองด้านครากแล้วคำนวณแรงเฉือนที่เกิดขึ้นที่สภาวะนั้น
จากนั้นออกแบบเหล็กปลอกให้มีกำลังต้านทานแรงเฉือนมากกว่าแรงเฉือนที่เกิดขึ้น รูปที่ 1
แสดงสถานะของคานที่ปลายคานครากทั้งสองด้านซึ่งหมายความว่าปลายคานถูกกระทำด้วยโมเมนต์ระบุ ซึ่งมีทิศเดียวกัน
(แต่มีเครื่องหมายตรงกันข้าม ดูรูป 2 ประกอบ)



รูป 1 คานในสภาวะที่ปลายคานครากทั้งสองด้าน



รูป 2 แรงกระทำด้านข้างผลักโครงให้เซแล้วเกิดโมเมนต์ที่ปลายคานทิศตามรูป

ในรูปที่ 1 สามารถคำนวณแรงเฉือน V_u โดยดูจากสมดุลของแรงได้ดังนี้ ตัวอย่างเช่น หาก take โมเมนต์ที่ปลายคานด้านขวาจะได้ V_{u1}

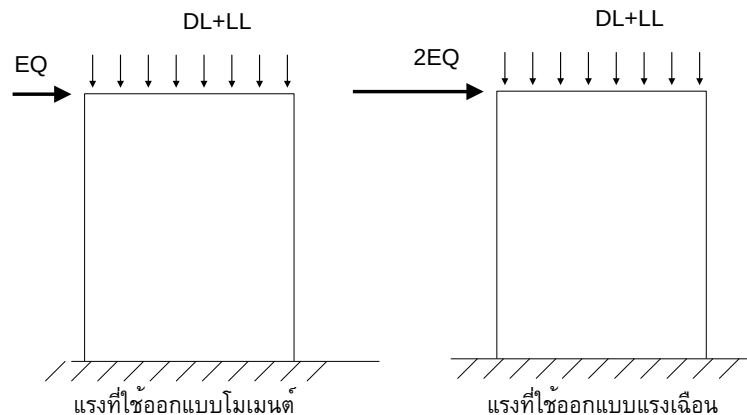
$$V_{u1} = \frac{w_u L_c}{2} + \frac{M_{n1} + M_{n2}}{L_c}$$

ทำนองเดียวกันหาก take โมเมนต์ที่ปลายคานด้านซ้ายก็จะคำนวณ ได้ดังสมการ

$$V_{u2} = \frac{w_u L_c}{2} - \frac{M_{n1} + M_{n2}}{L_c}$$

ในรูปแรงเฉือนที่ปลายซ้ายมีค่าสูงกว่าที่ปลายขวา จึงเป็นตัวควบคุมการออกแบบ

ส่วนข้อ 4.2.2 นั้นมาตรฐานให้คำนวณแรงเฉือนโดยพิจารณาแรงแผ่นดินไหวเป็นสองเท่า ในข้อนี้เรานำแรงเฉือนที่เกิดขึ้นจากการวิเคราะห์โครงสร้างที่ถูกผลักดันด้วยแรงแผ่นดินไหวแล้วนำมาคูณสองแล้วนำไปรวมกับแรงเฉือนที่เกิดจากน้ำหนักตายตัวและน้ำหนักจร แล้วนำไปออกแบบเหล็กปลอก ข้อ 4.2.2 นี้ป้องกันการวิบัติเฉือนได้เพราะเราออกแบบคานรับโมเมนต์ตัดจากแรงแผ่นดินไหวหนึ่งเท่า แต่ออกแบบแรงเฉือนรับแรงแผ่นดินไหวไว้ถึงสองเท่า (ดูรูป 3) ดังนั้นจึงรับประกันได้ว่าคานจะต้องครากก่อนที่จะวิบัติเฉือนได้แน่



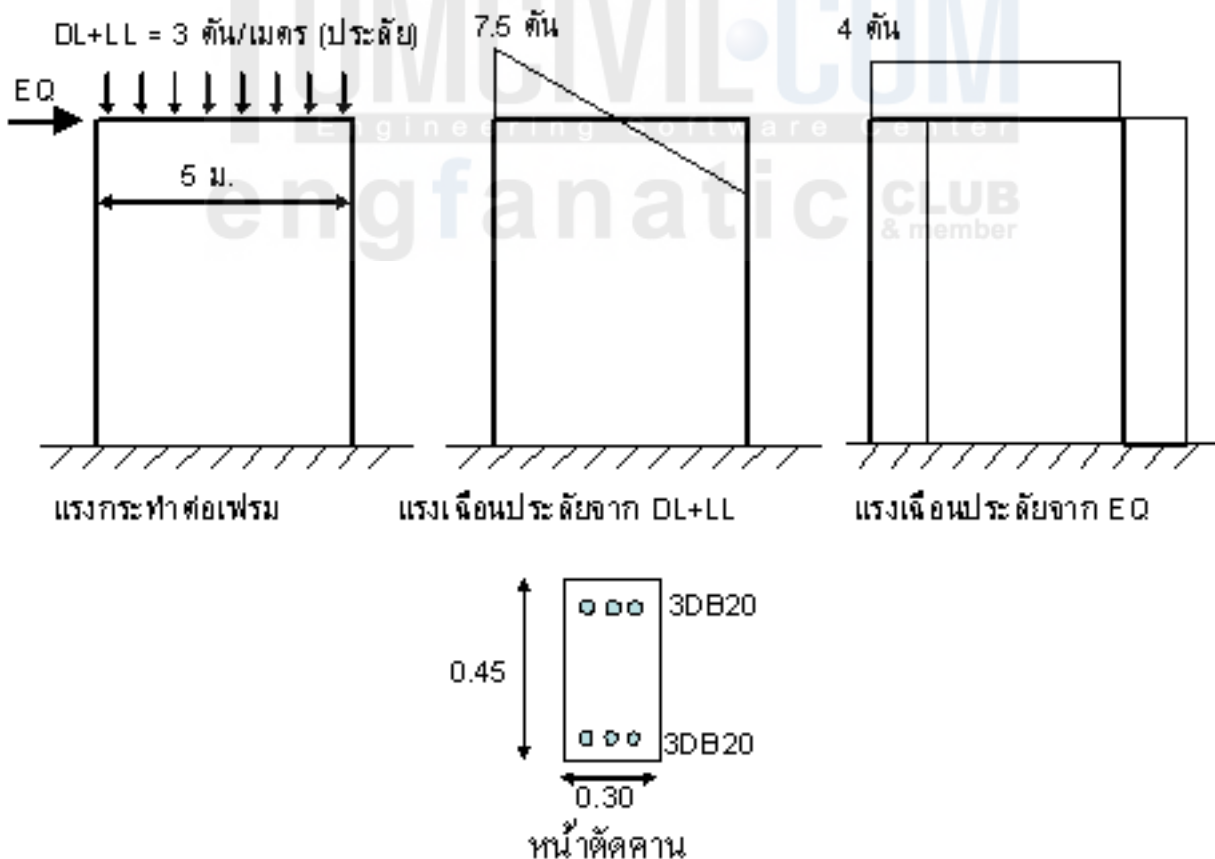
รูป 3 ระบบแรงที่ใช้ออกแบบโมเมนต์และแรงเฉือน

การนำไปใช้

ให้คำนวณแรงเฉือนในคาน เสา หรือ แผ่นพื้นสองทางแบบไร้คาน โดยวิธีที่ระบุ 4.2.1 หรือ 4.2.2 ก็ได้
เนื่องจากมาตรฐานใช้คำว่า “...แรงเฉือนในข้อ 4.2.1 หรือข้อ 4.2.2 ข้อใดข้อหนึ่ง” ตรงนี้หมายความว่าเราสามารถเลือกใช้
ค่าแรงเฉือนที่คำนวณจาก 4.2.1 หรือ 4.2.2 ในการออกแบบก็ได้ อาจจะเลือกใช้ค่าน้อยหรือมากก็ได้ ไม่ได้บังคับว่าต้องใช้
ค่ามาก ขึ้นอยู่กับดุลพินิจของวิศวกร การตีความเป็นตามนี้จริงๆครับ ต่างประเทศคือมาตรฐาน ACI318
ก็ตีความในลักษณะที่ว่านี้เช่นกัน

ตัวอย่างประกอบการใช้งาน

โครงสร้างอันหนึ่งรับแรงแผ่นดินไหวดังแสดงในรูปที่ 4 และเกิดแรงเฉือนประลัยจาก DL+LL และ EQ ตามแสดง
หน้าตัดคานที่ได้ออกแบบรับโมเมนต์ตัดแล้วแสดงดังในรูป 4 จงคำนวณแรงเฉือนที่ใช้ในการออกแบบคาน



วิธีคำนวณ

จากโจทย์ DL+LL ที่สภาวะประลัย = 3 ตัน/เมตร

ตามข้อ 4.2.1

$$A_s = 3 \times 3.14 = 9.42 \text{ cm}^2 \text{ (3DB20)}$$

$$f_y = 4 \text{ ton/cm}^2 \text{ (SD40)}$$

$$d = 0.40 \text{ m (h = 0.45m)}$$

$$\text{Assume } jd = 7/8 \text{ d}$$

$$M_{n1} = M_{n2} = A_s f_y jd = 3 \times 3.14 \times 4 \times (7/8 \times 0.4) = 13.2 \text{ ตันเมตร}$$

$$V_u = 0.75 \times \frac{3(5)}{2} + \frac{13.2 + 13.2}{5} = 10.9 \text{ ตัน}$$

ตามข้อ 4.2.2

$$V_u = 0.75 \times \left(\frac{3(5)}{2} + 2 \times 4 \right) = 11.6 \text{ ตัน}$$

การออกแบบจะเลือก = 10.9 หรือ 11.6 ตันก็ได้ ซึ่งหากต้องการประหยัดก็ใช้ค่าน้อยคือ 10.9 ตันแต่หากวิศวกรเห็นว่า
คานที่กำลังออกแบบนี้เป็นคานที่สำคัญมากก็อาจจะใช้ 11.6 ตันในการออกแบบก็ได้ ซึ่งก็จะมีระดับความปลอดภัยเพิ่มขึ้น
แต่ก็จะแพงขึ้น

หมายเหตุ ตัวคูณ 0.75 คือตัวคูณ (factor) ที่เกิดจากการรวมแรงแนวตั้งกับแรงแผ่นดินไหวเข้าด้วยกัน

เอาละครับสำหรับตอนนี้คงต้องพอแค่นี้ก่อน พบกันใหม่ตอนหน้าครับ