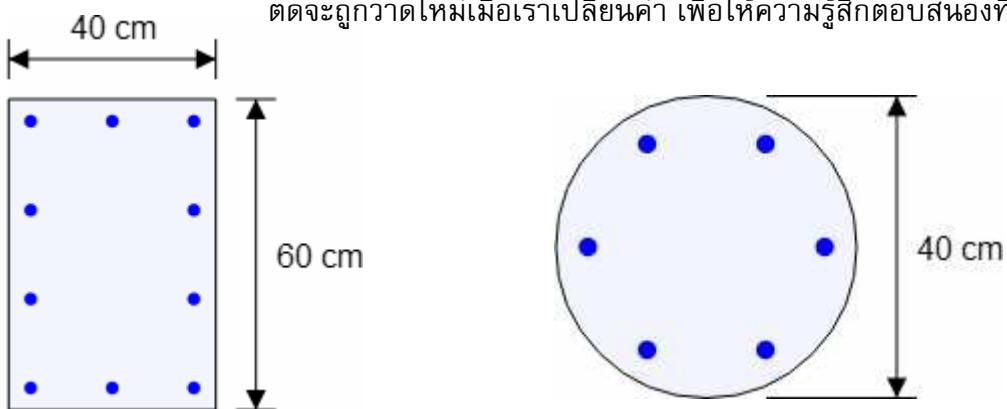




# RC Column Analysis

## Combined Axial & Moment Strength

เป็น app ที่มีขนาดไม่ใหญ่รูปร่างหน้าตาธรรมดานา喊แต่ถือได้ว่าซับซ้อนยุ่งยากมากตัวหนึ่งครับ เลยต้องมาเขียนความเป็นมาบันทึกไว้ก่อนที่จะลืมครับ เริ่มจากการวัดหน้าตัดเสาจะมีให้เลือกสองแบบคือหน้าตัดสี่เหลี่ยม และหน้าตัดกลม แล้วเลือกขนาดและจำนวนเหล็ก โดยหน้าตัดจะถูกวดใหม่เมื่อเราเปลี่ยนค่า เพื่อให้ความรู้สึกตอบสนองที่ดี



app จะคำนวณกำลังรับแรงตามแนวแกนให้เลย เพราะเป็นสูตรง่ายๆ คือใช้พื้นที่คอนกรีตและเหล็กเสริมคูณกำลังวัสดุ แล้วก็เลือกวิธีคิดซึ่งจะมีทั้ง WSD และ SDM

$$P_a = A_g (0.25 f_c + f_s \rho_g) = 125.48 \text{ ton}$$

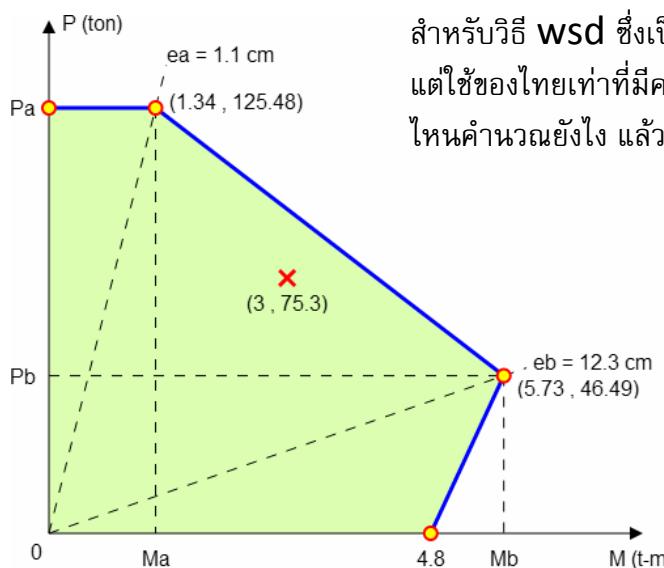
$$P = 75.3 \text{ ton}, M_x = 3 \text{ t-m}$$

คำนวณ

โดย

- WSD(วสท)
- WSD(วสท)
- WSD(พรบ)
- SDM(วสท)
- SDM(ACI)

**Interaction Diagram** ก็เป็นขั้นตอนไฮไลท์ของ app นี้ครับ



สำหรับวิธี WSD ซึ่งเป็นวิธีเก่าจันหาหนังสือต่างประเทศไม่มีแล้ว ก็ได้แต่ใช้ของไทยเท่าที่มีครับ ก็ไม่ยากเท่าไหร่ เพราะมีเป็นสูตรเลยว่าจุดไหนคำนวณยังไง แล้วก็ลากเส้นเป็นอันจบ

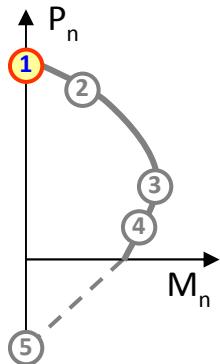
แต่ก็อดไม่ได้คิดอะไรใส่เข้าไปเหมือนกัน คือในการคิดหน้าตัดแปลงเพื่อหา I ของหน้าตัด เพราะยังไงก็ต้องคิดต่างเนื่องจาก  $A_{st}$  จะคิดแยกตามเส้นเหล็กเสริมซึ่งมีตำแหน่งต่างกัน จะได้ใช้กับหน้าตัดที่มีเหล็กกระจายได้ด้วย ไม่งั้นจะมีแต่เหล็กบนกับล่าง และในหน้าตัดกลมเหล็กก็กระจายตามเส้นรอบรูป

## SDM Interaction Diagram

ไปปีคงได้ แต่ความจริงไม่เป็นเช่นนั้นคือ เพราะ strain condition ในแต่ละสถานะมันต่างกัน ทำให้มันต้องคำนึงถึงว่าเอามาอยู่ในบางช่วง จะขอเล่าเหมือนเป็นการเดินทางไปตามจุดต่างๆ ดังนี้ครับ

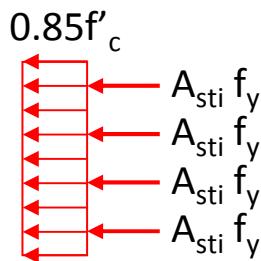
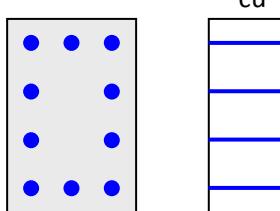
### Point ① Pure Axial

จุดแรกนี่ง่ายที่สุดครับ เป็นกำลังรับแรงตามแนวนอนๆ



$$P_{n1} = 0.85 f'_c (A_g - A_{st}) + A_{st} f_y$$

ทั้งคอนกรีตและเหล็กเสริมจะรับแรงอัดเกิด strain และ stress ดังในรูป

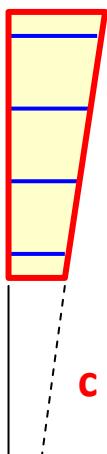


i หรืออี๊เต่อะตัวนี่  
แหลมครับต่อไปจะเป็น  
ปัญหา ตอนนี้ทุกเล่น  
ครากหมด (comp)

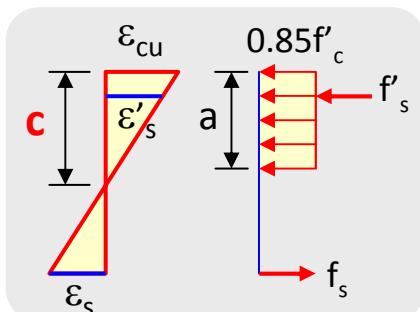
### ZONE I : Full Compression

$$P_{nc} = 0.85 f'_c (A_g - A_{st})$$

$\varepsilon_{cu}$

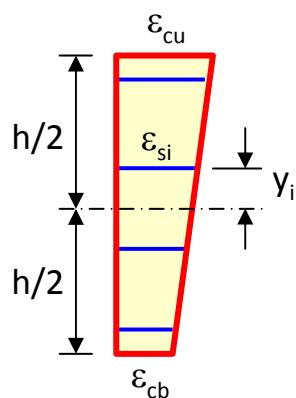


หนังสือที่ไปเก็บทุกเล่มจะเริ่มโดยใช้ระยะ C (แกนสะเทิน) เพื่อหาความสัมพันธ์ระหว่าง strain ในเหล็กเสริมเทียบกับ  $\varepsilon_{cu}$  ของคอนกรีต



จากนั้นก็นำ strain ที่ได้มาคำนวณเป็น stress ในเหล็กโดยไม่เกิน  $f_y$

แต่ C ตอนนี้มันอยู่นอกหน้าตัดไปไกลเลย ถ้าคิดที่จุด ① ค่า C เป็น  $\infty$  ครับ



แต่เหล็กก็ไม่ได้มีแค่เหล็กดึงกับเหล็กอัด 2 เล่น แต่อาจกระจายไปตามตำแหน่งต่างๆ อีก

ผมก็เลยต้อง “คิดเองทำเองครับ” คือจับเอา strain ที่ผิวล่างมาอ้างอิงแทน จริงน่าจะใช้  $\varepsilon_t$  ที่เหล็กเล่น ล่างสุดก็ดี เพื่อใช้คำนวณ strain ในเหล็กเล่นต่างๆ ส่วนคอนกรีตนั้น  $a = \beta c$  คือความลึกครับแรงอัด ในช่วงแรกนี้ยังเต็มหน้าตัดอยู่คือ  $a = h$

$$\varepsilon_{si} = \varepsilon_{cb} + (\varepsilon_{cu} - \varepsilon_{cb})(y_i + h/2)/h$$

เราจะ vary ค่า  $\varepsilon_{cb}$  จาก  $\varepsilon_{cu}(0.003)$  : pure axial ลงค่าลงเรื่อยๆจนไปถึง . . . เอ ก็งไหนดี ?

ที่แรกก็ว่าจะถึงศูนย์  $\varepsilon_{cb} = 0$  : zero tension แต่ไม่ได้ เพราะตรงนี้  $c = h$  ทำให้  $a = \beta c < h$

Full comp:  $a = h$  ได้เป็น  $c = h/\beta$  แทน คำนวณเป็น  $\varepsilon_{cb}$  จะได้

$$\varepsilon_{cb} = \left( \frac{c-a}{c} \right) \varepsilon_{cu} = \left( \frac{h/\beta - h}{h/\beta} \right) \varepsilon_{cu} = (1-\beta) \varepsilon_{cu}$$

กำหนด  $\varepsilon_{cb} = \gamma_{min} \varepsilon_{cu}$  โดยให้  $\gamma_{min}$  เป็นตัว vary จาก 1 ลงมาถึง  $1 - \beta$

แทนค่าลงในสูตร strain เหล็กเสริมจะได้

$$\varepsilon_{si} = \varepsilon_{cu} \left[ \gamma_{min} + \left( \frac{h}{2} + y_i \right) (1 - \gamma_{min}) / h \right]$$

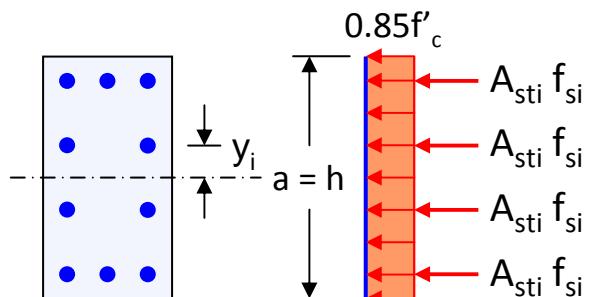
เปลี่ยนเป็น stress โดยคูณด้วย  $E_s$  เช้าไป ( $E_s \varepsilon_{cu} = 2.04 \times 10^6 \times 0.003 = 6,120$ )

$$f_{si} = 6,120 \left[ \gamma_{min} + \left( \frac{h}{2} + y_i \right) (1 - \gamma_{min}) / h \right] \text{ โดยตรวจสอบให้ } -f_y \leq f_{si} \leq f_y$$

กำลังตามแนวแกน  $P_n$  ได้จากกำลังคงกริตเต็มหน้าตัดบวกกับของเหล็กเสริมซึ่งหาได้จากผลคูณหน่วยแรงฟื้นที่ของแต่ละเส้น

$$P_n = 0.85 f'_c (A_g - A_{st}) + \sum A_{si} f_{si}$$

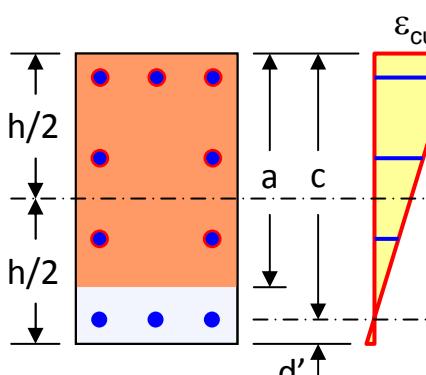
ส่วนกำลังโมเมนต์ตัด  $M_n$  ได้จากผลรวมของแรงคูณระยะทางของเหล็กเสริมแต่ละเส้นซึ่งจะมีค่าเป็นลบเมื่ออ่ายต่ำกว่าศูนย์กลาง ( $y_i$  เป็นลบ)



$$M_n = \sum A_{si} f_{si} y_i \quad \text{แต่ไม่มีกำลังโมเมนต์จากคงกริต เพราะแรงอัดสม่ำเสมอทั้งหน้าตัด}$$

## Point ② Zero Tension

โมเมนต์เพิ่มขึ้น strain ที่ผิวล่างน้อยลงจนเป็น 0 และถ้าต่อไปอีกนิด strain ในเหล็กเสริมเส้นล่างสุด  $\varepsilon_{sb} = 0$



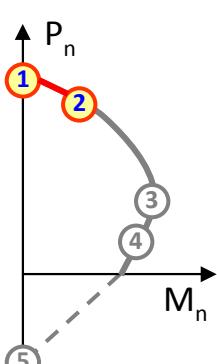
จุดนี้พื้นที่รับแรงยัด  
ไม่เต็มหน้าตัด  
 $c = h - d'$ ,  $a = \beta c$

$P_n = 0.85 f'_c (ba - A_{st2}) + \sum A_{si} f_{si}$

เมื่อ  $A_{st2}$  คือเหล็กเสริมในพื้นที่รับแรงอัด

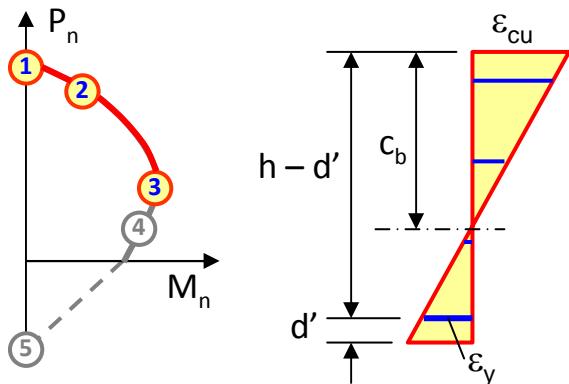
กำลังโมเมนต์ตัด  $M_n$  ก็จะมีของคงกริตเข้ามาเพิ่ม

$$M_n = 0.85 f'_c (ba - A_{st2}) \left( \frac{h}{2} - \frac{a}{2} \right) + \sum A_{si} f_{si} y_i$$



### Point ③ Balance Condition

สภาวะที่เหล็กเส้นล่างสุดครากพอดี  $\varepsilon_s = \varepsilon_y = f_y/E_s$



$$c_b = \frac{\varepsilon_{cu}}{\varepsilon_{cu} + \varepsilon_y} (h - d')$$

$$c_b = \frac{6,120}{6,120 + f_y} (h - d')$$

ส่วนการคำนวณ  $f_{si}$  ในแต่ละเส้นยังใช้สูตรเดิมได้

### ZONE II : Compression Control

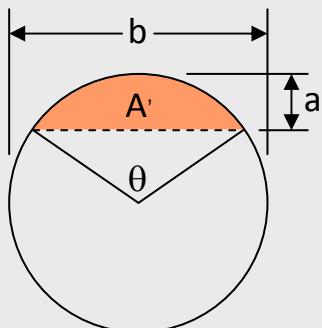
$$\text{vary : } c = h - d' \rightarrow c_b$$

จาก point ② → ③ ก็ vary ค่า  $c$  ตามหนังสือทั่วไปเข้าหากัน ซึ่งจริงๆแล้วไม่ค่อยดี เพราะจุดไปกระจุกตัวบริเวณ ③ มากเกินไป vary ค่า  $\varepsilon_s = 0.1\varepsilon_y, 0.2\varepsilon_y, \dots, \varepsilon_y$  น่าจะดีกว่า (เอาไว้วันหลัง)

### หน้าตัดกลม

เป็นความท้าทายอย่างหนึ่งใน app นี้ที่เดียว แรงในเหล็กเสริมยังคิดแบบเดิมได้แต่แรงอัดบนหน้าตัดค่อนกริจจะเริ่มไม่เต็มเมื่อ  $a < b$  (หน้าเสา) ก็ไปค้นในเน็ตปรากฏว่าได้สูตรที่ง่ายกว่าใน textbook ครับ มาจาก Wikipedia เลย เรียกว่า Circular segment area

แยกเป็นสอง case คือ  $a < r$  เมื่อ  $r = b/2 =$  รัศมีวงกลม

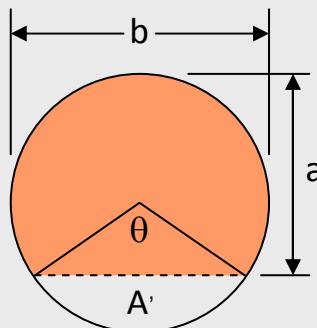


$$A' = \frac{r^2}{2} (\theta - \sin \theta)$$

และ case :  $a > r$

พื้นที่คือ  $A - A'$

$$\text{เมื่อ } A = \pi b^2 / 4$$



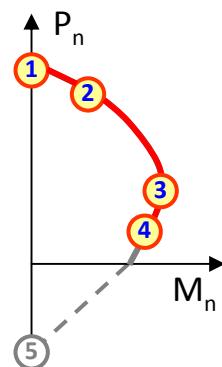
### Point ④ Tension Limit

กลับมากำหนดโดย  $\varepsilon_s$  อีกแล้ว

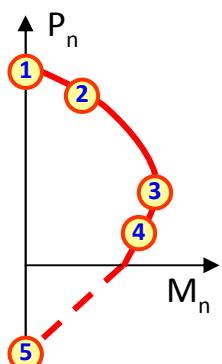
tensile strain ของเหล็กล่างสุด

ตามหนังสือ  $\varepsilon_t = -2.5\varepsilon_y$  แต่พอลองดู ได้  $P_n$  ติดลบ เลยมาได้แค่

$-2.0\varepsilon_y$  สำหรับเสาสี่เหลี่ยม และ  $-1.2\varepsilon_y$  สำหรับเสากลม



## Point ⑤ Full Tension



จุดนี้ง่ายที่สุดคือเสารับแรงตึงล้าน คิดแต่กำลังจากเหล็กเสริม

$$P_n = -A_{st} f_y$$

ช่วงจากจุด 4 ถึงจุด 5 เป็นช่วงโมเมครับคือมันไม่ค่อยได้ใช้ ก็เลยลากเส้น  
ตรงเข้าเลย ตัดแกนนอนตรงไหนก็ให้เป็น  $M_0$  ไป

To be continued . . .

