

การเลือกตัวคุณลดกำลังสำหรับการออกแบบเหล็กปลอก
รับแรงเฉือนในคาน โดยพิจารณาถึงการกระจายของ
กำลังครากของเหล็กเส้นจากบ้านพักอาศัย ในเขต กทม.

ดร. นัทร สุจินดา

อาจารย์ ภาควิชาวิศวกรรมโยธา, มหาวิทยาลัยศรีปทุม

พื้นฐาน

■ หลักการออกแบบโครงสร้าง

คสล. ด้วยวิธีกำลัง
Factored Load เช่น

$$U = 1.4D + 1.7L$$

Design “Nominal” Resistance
กำลังการรับแรง “ปกติ”

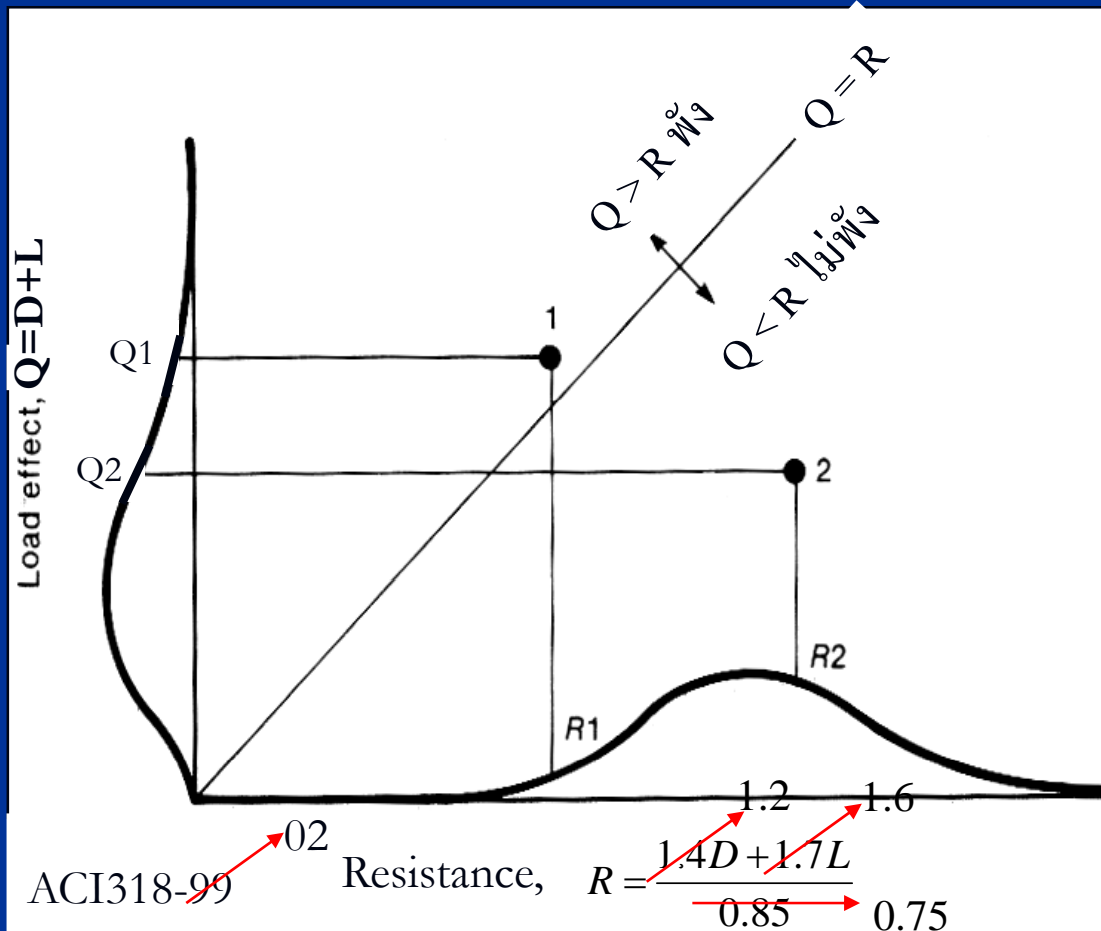
$$V_n = \frac{V_u}{\phi}$$

กำลังการรับแรงจริง ($M_{จริง}$) เป็นตัวแปรสุ่ม (Random Variable)
ซึ่งการกระจายขึ้นอยู่กับคุณภาพการก่อสร้างและวัสดุ

ACI318-99 (ของประเทศสหรัฐอเมริกา) $\phi = 0.85$ ใช้สำหรับแรงเฉือน

หลักการในการเลือกตัวคูณลดกำลัง

- การวิเคราะห์ความเชื่อมั่นของโครงสร้าง โดยจำกัดโอกาสที่โครงสร้างที่ออกแบบจะพัง (P_F)



ดัชนีความเชื่อมั่น

Reliability Index

$$\beta = -\Phi^{-1}(P_F)$$

โอกาสที่จะพัง

Probability to fail

Inverse Normal

Distribution Function

ค่าตัวคุณลดกำลังตัวใหม่

มาจากไหน? อย่างไร?

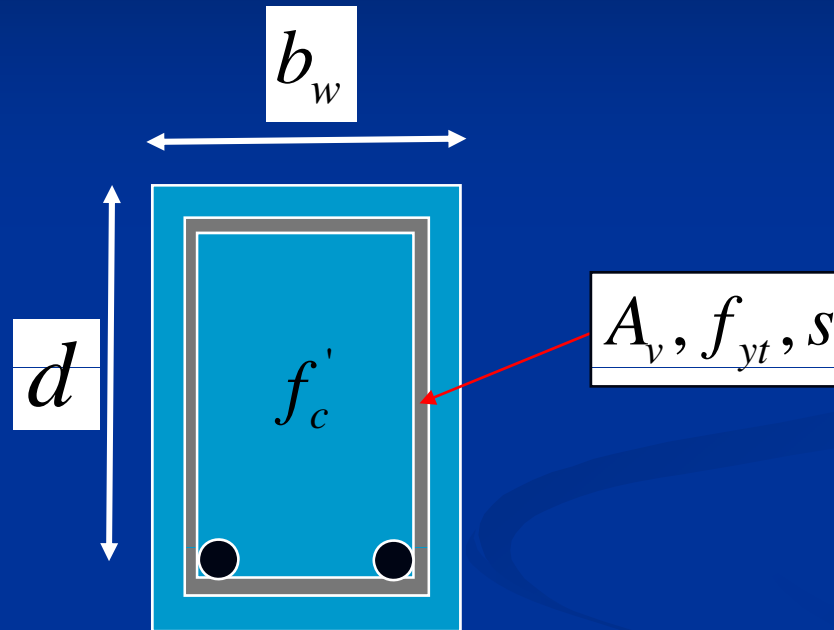
กรณี 2 = 5/6 กรณี 1

กรณีที่ 1 คือกรณีการก่อสร้างที่มีการระบุมাত্রฐานงานก่อสร้างและการควบคุมคุณภาพวัสดุเป็นอย่างดี

กรณีที่ 2 คือกรณีการก่อสร้างที่ไม่มีการระบุ

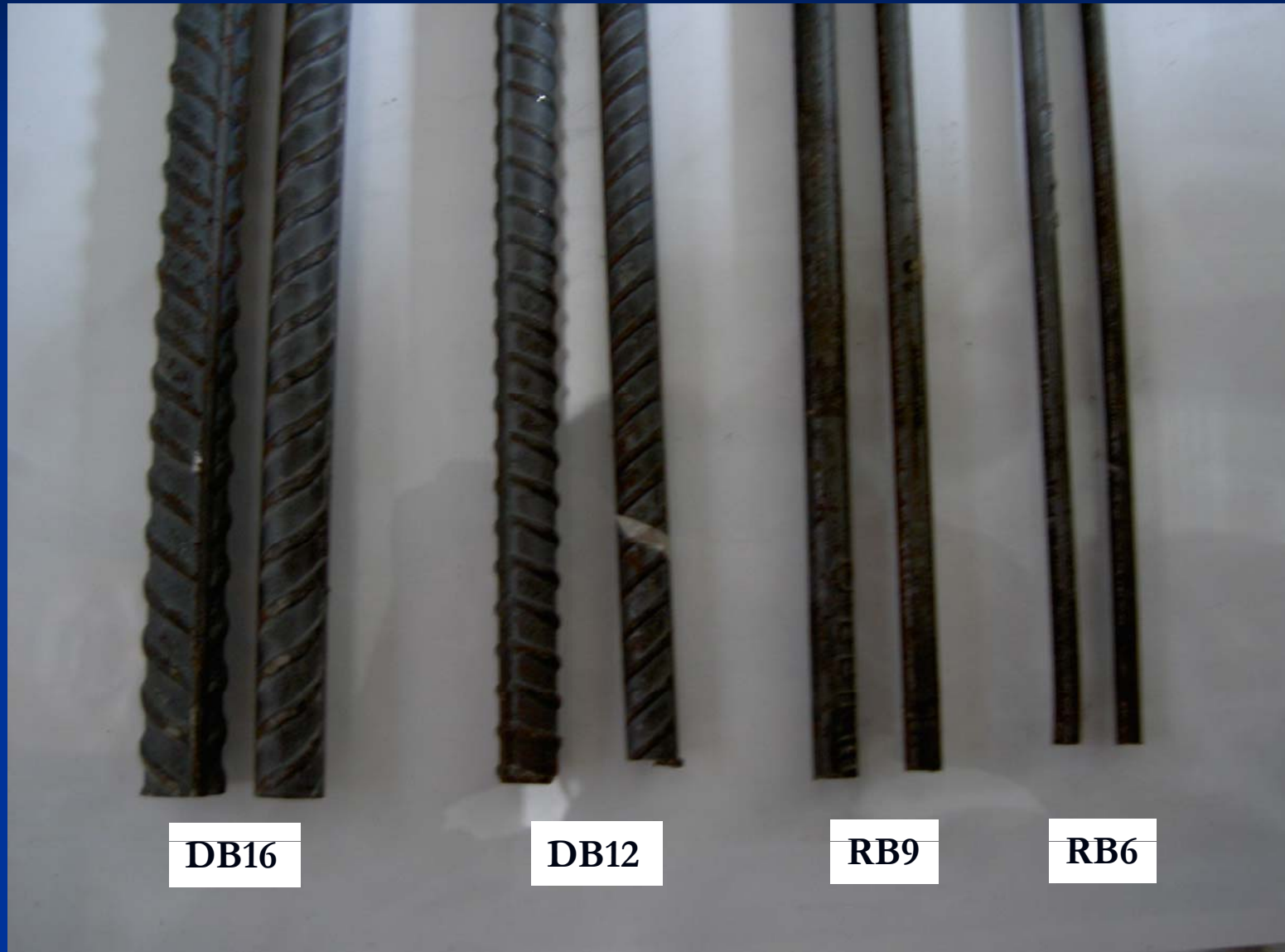
ตัวคุณลดกำลัง (Ø)	กรณีที่ 1	กรณีที่ 2
(1) แรงดัดที่ไม่มีแรงตามแนวแกน	0.90	0.75
(2) แรงอัดตามแนวแกน		
(2.1) เสาคอนกรีตเสริมเหล็กปลอกเกลียว	0.75	0.625
(2.2) เสาคอนกรีตเสริมเหล็กเดี่ยว	0.70	0.60
(3) แรงเฉือนและแรงบิด	0.85	0.70
(4) แรงแบกทานบนคานคอนกรีต	0.70	0.60

ปัจจัยที่มีผลกระทบต่อความสามารถในการรับแรงเฉือน



$$V_n = V_c + V_s = 0.53\sqrt{f'_c}b_w d + \frac{A_v f_{yt} d}{s}$$

ตัวอย่างเหล็กเส้นในตลาดไทย



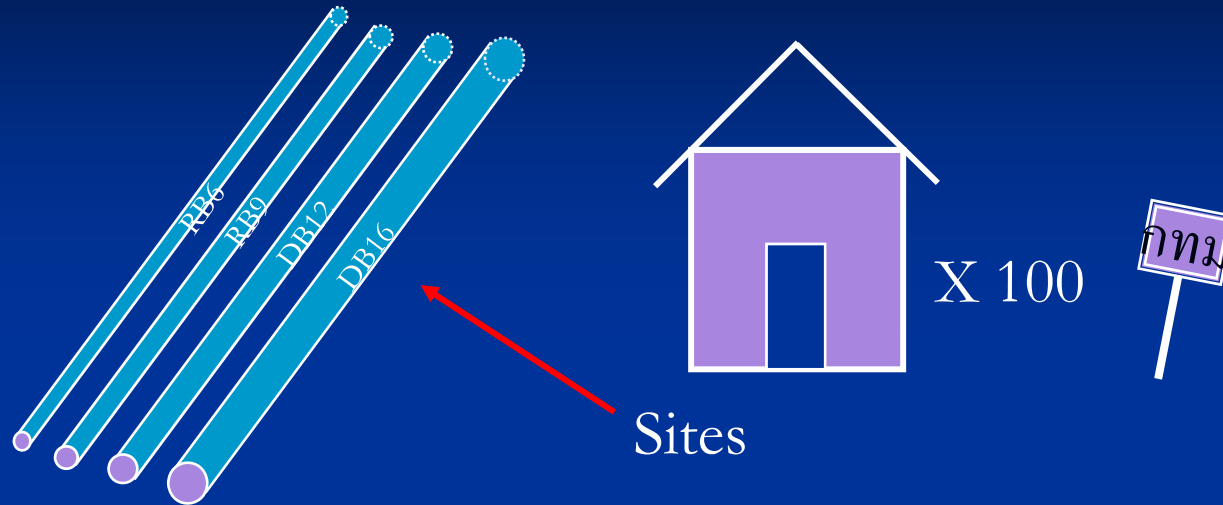
DB16

DB12

RB9

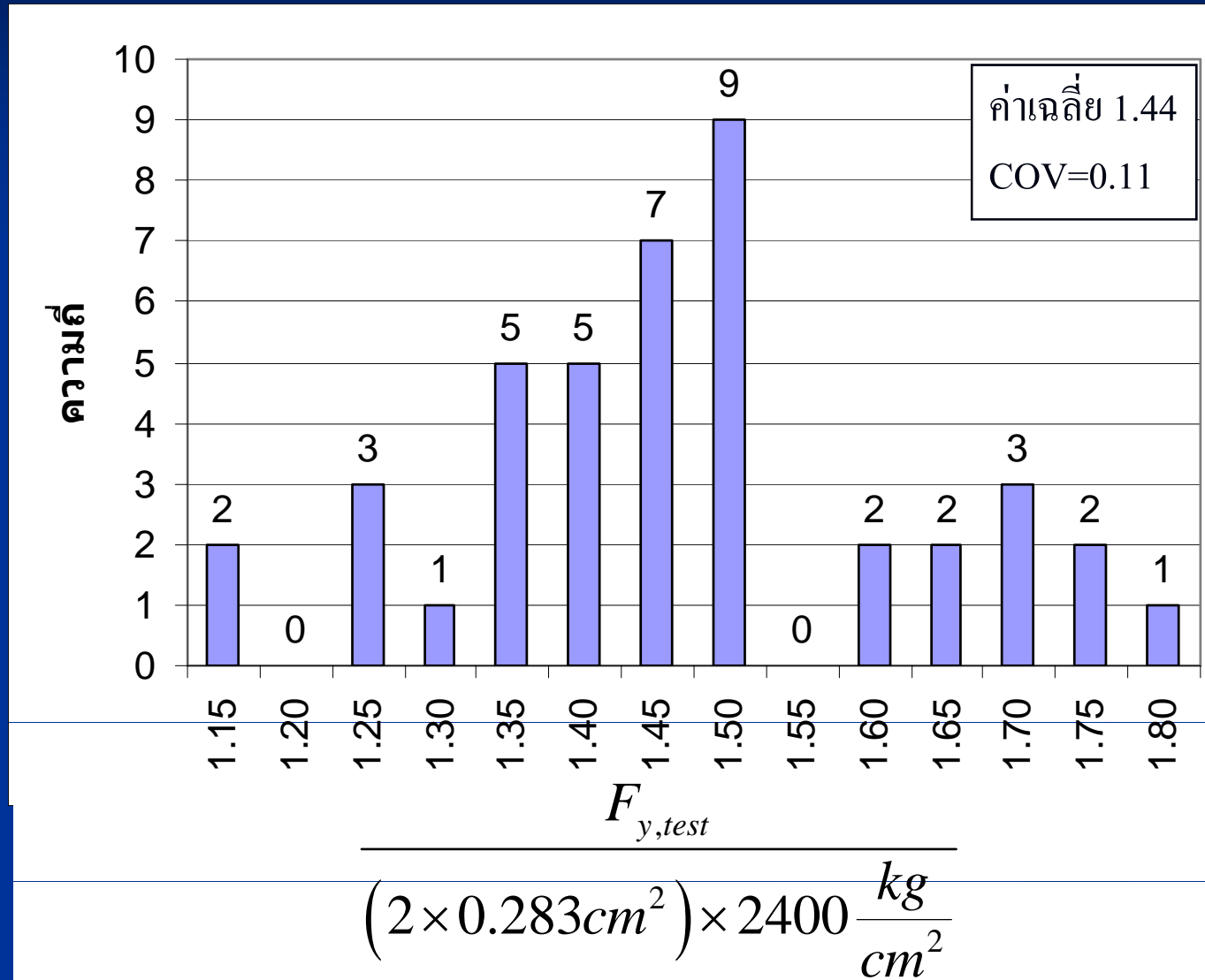
RB6

ความนำ (ต่อ)

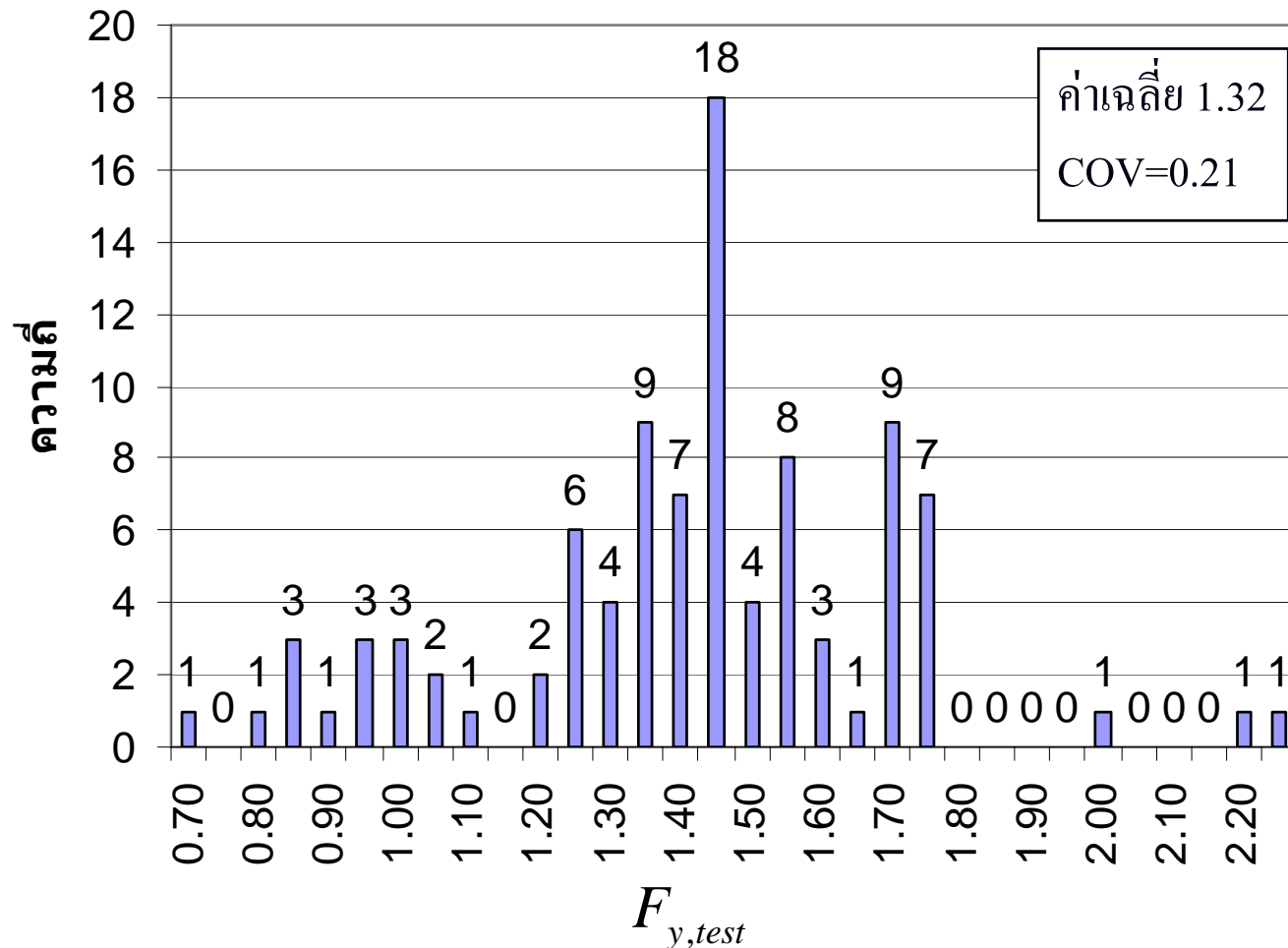


- การศึกษาถึงการกระจายของมวลต่อความยาว ของการก่อสร้างในประเทศไทย จำกัดเฉพาะ โครงสร้างบ้านพักอาศัย ในเขต กทม. และ ปริมณฑล เฉพาะขนาด RB6 RB9 DB12 และ DB16
- ใช้ข้อมูลการกระจายของมวลต่อความยาว มาทดลองวิเคราะห์เพื่อเลือกค่าตัวคูณลดกำลัง

กราฟการกระจายของ เหล็กเสริม RB6 ตัวอย่าง

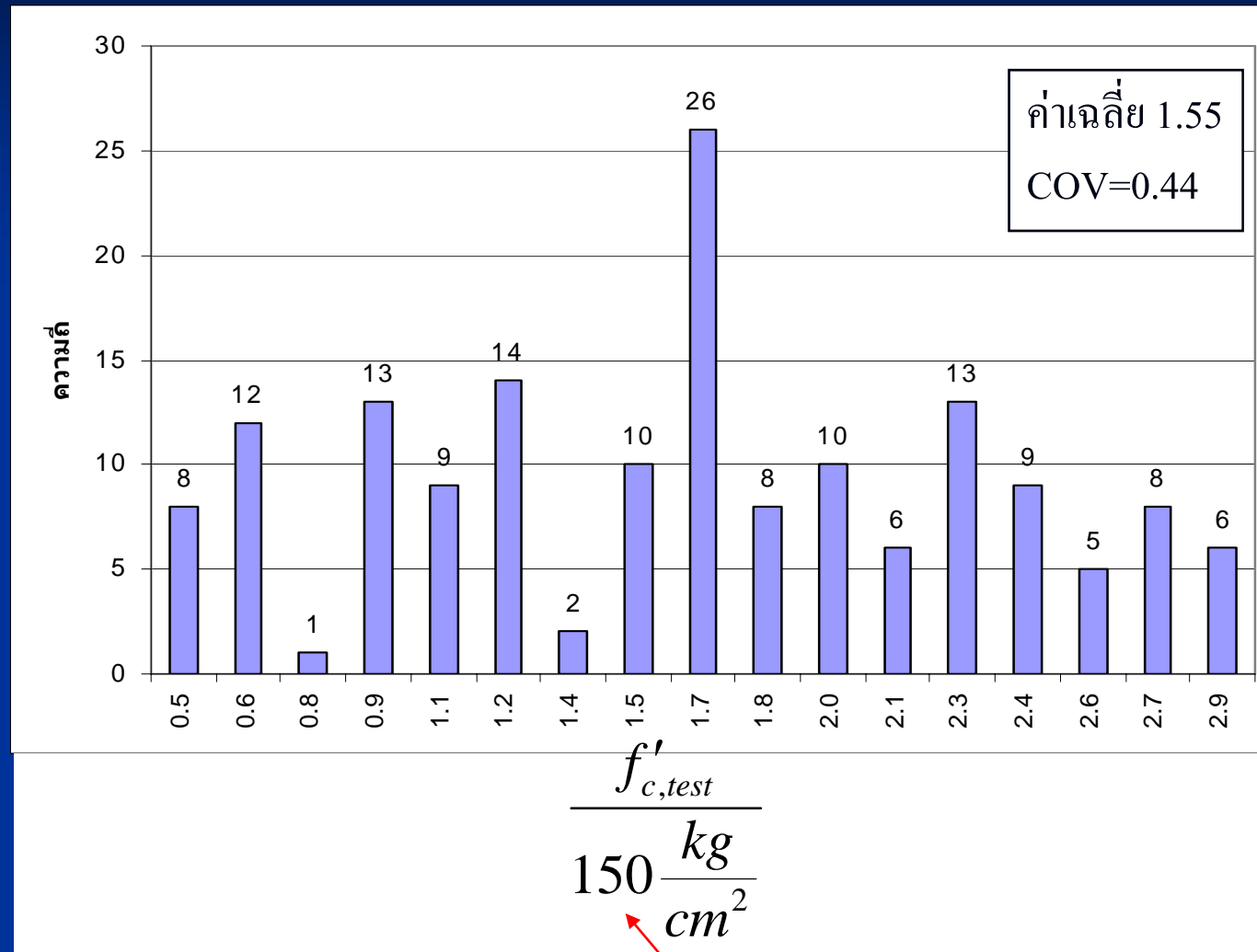


กราฟการกระจายของเหล็กเสริม RB9 ตัวอย่าง



$$(2 \times 0.636) \times 2400 \frac{\text{kg}}{\text{cm}^2}$$

กราฟการกระจายของกำลังอัดคอนกรีตที่ไม่มีการควบคุมคุณภาพ



ข้อ ๘ ในการคำนวณส่วนต่างๆ ของอาคารคอนกรีตเสริมเหล็กตามทฤษฎีกำลังประลัยให้ใช้ค่าหน่วยแรงอัดประลัยของคอนกรีตไม่เกิน ๑๕ เมกาปาสกาล (๑๕๐ กิโลกรัมแรงต่อตารางเซนติเมตร).

Load Effect, Q เป็นตัวแปรสุ่ม

Load Combinations

D

$D + L$

$D + L + W$

$D + L + E$

$D + L + S + W$

$D + L + S + E$

ประเภทของน้ำหนัก บรรทุก	ณ. เวลาใด ๆ		สูงสุดในรอบ 50 ปี	
	λ_{load}	ν_{load}	λ_{load}	ν_{load}
คงที่ D (ห่อในที่)	1.05	0.10	1.05	0.10
คงที่ D (ห่อจาก โรงงาน)	1.03	0.08	1.03	0.08
จร L	0.24	0.65	1.00	0.18
หิมะ S	0.20	0.87	0.82	0.26
ลม W	0.00	0.00	0.78	0.37
แผ่นดินไหว E	0.00	0.00	0.66	0.56

Monte Carlo Simulations สำหรับ Load Effect, Q

DecisionPro - [Dead and Live Load Effects.MDL]

File Edit View Insert Format Tools Data Window Help

100%

$L = -10*(1-r)/(3*r-17)*NRAND(1.00,0.18)$

Load Effects
Q
Q = D + L

Dead Load
D
 $D = \frac{-10 + r}{3 + r - 17} * NRAND(1.05, 0.10)$

Live Load
L
 $L = \frac{-10 * (1 - r)}{3 + r - 17} * NRAND(1.00, 0.18)$

D/(D+L)
r
r = 0.6

r
r = 0.6

Tree1 Simulation Summary

F1=Help

Measure	Value
Observations	10000
Mean	0.67789
Standard Deviation	0.06134
Posterior STD	0.00061
Variance	0.00376
Minimum	0.44934
5th Percentile	0.57786
Median	0.67798
95th Percentile	0.77854
Maximum	0.92894

μ_Q

σ_Q

Monte Carlo Simulations สำหรับ Resistance, R

DecisionPro - [Monte Carlo Simulation for 12mm Beam Flexure.mdl]

R=NRAND(Mean of R,COV of R)/phi

Resistance
R
R = $\frac{\text{NRAND}(\text{Mean of R, COV of R})}{\text{phi}}$
1.14189

Bias Factor of R
Mean of R
Mean of R = $\frac{1.114}{1.0} * \text{Mean of Bars}$
1.1003

Bias Factor of Bars
Mean of Bars
Mean of Bars = 0.9877
0.9877

COV of R
COV of R = $\sqrt{0.119^2 - 0.015^2 + (\text{COV of Bars})^2}$
0.15356

COV of Bars
COV of Bars = 0.0982
0.0982

Strength Reduction Factor
phi
phi = 0.9
0.9

Tree1 Simulation Summary
F1=Help

Measure	Value
Observations	10000
Mean	1.22405
Standard Deviation	0.17054
Posterior STD	0.00171
Variance	0.02908
Minimum	0.49921
5th Percentile	0.94244
Median	1.22179
95th Percentile	1.5071
Maximum	1.90574

μ_R

σ_R

ดัชนีความเชื่อมั่นของโครงสร้างที่ออกแบบ

- สำหรับทุก ๆ กรณี

- คานหล่อในที่, พื้นหล่อในที่

- เหล็กเสริมขนาดต่าง ๆ กัน

- ค่า $\frac{D}{D+L}$ ต่าง ๆ กัน

- ค่า ϕ ต่าง ๆ กัน ตั้งแต่ 0.6 ถึง 0.9 เพิ่มขึ้นทีละ 0.05

- คำนวณค่า

$$\beta = \frac{\mu_R - \mu_Q}{\sqrt{\sigma_R^2 + \sigma_Q^2}}$$

- เขียนกราฟระหว่างค่า β กับ

$$\frac{D}{D+L}$$

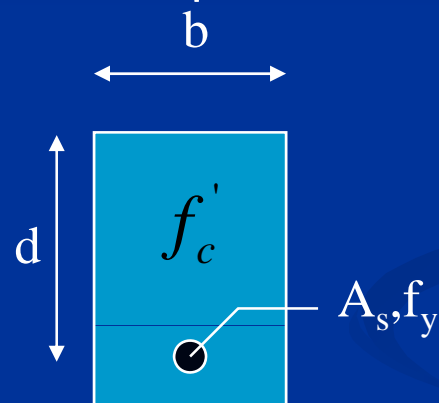
สรุป

- เลือกค่าตัวคูณลดกำลัง ที่รักษาระดับความเชื่อมั่นเท่าเดิม (ACI318)

ชั้นของ ชิ้นส่วน โครงสร้าง	ขนาดของ เหล็กเสริม รับโมเมนต์ ดัด	β_{orig} (ACI318)	ϕ “กรณี ที่ 2” $\frac{5}{6} \times 0.90$	ϕ	β
คานหล่อใน ที่	DB12	3.54	0.75	0.75	3.63
	DB16			<u>0.70</u>	3.41
พื้นหล่อใน ที่	RB6	2.45		0.75	2.44
	RB9			<u>0.65</u>	2.42
	DB12			0.80	2.48

ข้อเสนอแนะ

- ศึกษาข้อมูลทางสถิติอื่น ๆ ของการก่อสร้างไทย
 - คุณสมบัติอื่น ๆ ของวัสดุที่มีผล
 - ศึกษาการกระจายของตัวแปรอื่น ๆ



$$M_n (f_c, f_y, b, d, A_s)$$

- ศึกษาถึงขีดจำกัดอื่น ๆ เช่น แรงเฉือน (จะนำเสนอใน โยธาแห่งชาติ 11)