

CALCULATION SHEET

BUILDING J



| TITLE | | DESCRIPTION | | | | | |
|------------------------|------|--|--------|-------|--------|--------|--|
| PROJECT/JOB NO. | | อาคารพักอาศัยรวม ค.ส.ล. 7 ชั้น CET-2013-07 | | | | | |
| PROJECT/JOB NAME | | Building J | | | | | |
| CLIENT NAME | | บ.ไม้ทอเงิน จำกัด | | | | | |
| SITE NAME | | ลาดพร้าว 18 แยก 2 แขวงจอมพล เขต จตุจักร กทม. | | | | | |
| DOCUMENT NO. | | รายการคำนวณ | | | | | |
| REFERENCE NO. | | 01 | | | | | |
| STRUCTURE NAME | | CET-2013-07-CAL | | | | | |
| LOAD COMBINATION GROUP | | | | | | | |
| REV | DATE | DESCRIPTION | PREP'D | CHK'D | APPR'D | APPR'D | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

สารบัญ

| | | |
|----|--|-----|
| 1 | ข้อกำหนดการออกแบบ (CRITERIA) | 3 |
| 2 | รายการคำนวณส่วนผสมคอนกรีต (Mix Design) | 6 |
| 3 | รายการคำนวณหาการรับน้ำหนักของเสาเข็ม (Pile Capacity Calculation) | 8 |
| 4 | รายการคำนวณแป้ จันทัน และโครงสร้างเหล็ก (Steel Calculation) | 10 |
| 5 | รายการคำนวณบันได ค.ส.ล. (Stair Calculation) | 13 |
| 6 | รายการคำนวณแผ่นพื้น ค.ส.ล. (Slab Calculation) | 16 |
| 7 | รายการคำนวณ ระบบพื้น POST-TENSION | 27 |
| 8 | รายการคำนวณคาน ค.ส.ล. (Beam Calculation) | 49 |
| 9 | รายการคำนวณองค์อาคาร (Structural Analysis Calculation) | 93 |
| 10 | รายการคำนวณเสา ค.ส.ล. (Column Calculation) | 139 |
| 11 | รายการคำนวณฐานราก ค.ส.ล. (Foundations Calculation) | 147 |
| 12 | รายการคำนวณฐานราก ค.ส.ล. พิเศษ F860SP Mat Foundation | 172 |
| 13 | รายการคำนวณ ระบบสุขาภิบาล | 177 |





CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

CRITERIA

ข้อกำหนดการออกแบบ

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'Panithi', is written over a light grey circular watermark.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

รายการคำนวณ อาคารพักอาศัยรวม ค.ส.ล. และโครงสร้างเหล็ก 7 ชั้น

ข้อกำหนดการออกแบบ

| | | | |
|----------------------------------|---|----------------------------------|--------------------------------|
| เหล็กโครงสร้าง | = | JIS G3101 OR SS-400 OR ASTM A-36 | |
| fy | = | 2,400 | กก/ตร.ซม. |
| Es | = | 2.04E+06 | กก/ตร.ซม. |
| Cc | = | 129.53 | |
| คอนกรีตเสริมเหล็ก | = | EIT 1007-34 | |
| fc' | = | 280 | กก/ตร.ซม. |
| fc | = | 105.00 | กก/ตร.ซม. |
| USE | = | 105 | กก/ตร.ซม. |
| fs (RB) | = | 1,200 | กก/ตร.ซม. |
| fs (DB) | = | 1,700 | กก/ตร.ซม. |
| n | = | 8 | |
| k1 | = | 0.412 | (ROUND BAR) |
| k2 | = | 0.331 | (DEFORMED BAR) |
| R1 | = | 18.66 | kg./sq.cm. |
| R2 | = | 15.46 | kg./sq.cm. |
| j1 | = | 0.863 | (ROUND BAR) |
| j2 | = | 0.890 | (DEFORMED BAR) |
| $V_c = 0.29\text{SQRT}(f_c')$ | = | 4.85 | กก/ตร.ซม. |
| $V_{cs} = 0.53\text{SQRT}(f_c')$ | = | 8.87 | กก/ตร.ซม. |
| $u = 2.29\text{SQRT}(f_c')/D$ | = | 31.93 | กก/ตร.ซม. สำหรับเหล็กเสริมบน |
| $u = 3.23\text{SQRT}(f_c')/D$ | = | 45.04 | กก/ตร.ซม. สำหรับเหล็กเสริมล่าง |

หน่วยน้ำหนักบรรทุกทุก และ แรงลม สำหรับการคำนวณออกแบบ

ประเภทและส่วนต่างๆของอาคาร

| | หน่วยน้ำหนักบรรทุกจร | |
|-----------------------------------|----------------------|----------|
| 1 หลังคา เมทัลชีท | 30 | กก/ตรม. |
| 2 กันสาด หรือ หลังคาคอนกรีต | 100 | กก/ตรม. |
| 3 นน.จรห้องควบคุมไฟฟ้า | 1000 | กก/ตร.ม. |
| 4 นน.จรพื้นที่ใช้สอย ส่วนพักอาศัย | 200 | กก/ตร.ม. |
| 5 นน.จรโถง บันได ทางเดิน | 300 | กก/ตร.ม. |
| 6 นน.จร ส่วนที่จอดรถ | 400 | กก/ตร.ม. |

น้ำหนักวัสดุต่างๆ

| | หน่วยน้ำหนักบรรทุกคงตัว | |
|--|-------------------------|---------|
| 1 ผนังก่ออิฐฉาบปูนเรียบสองด้าน | 180 | กก/ตรม. |
| 2 ผนังก่อคอนกรีตบล็อกหนา 10 ซม. ฉาบปูนเรียบสองด้าน | 150 | กก/ตรม. |
| 3 คอนกรีตโครงสร้าง | 2,400 | กก/ลบม. |
| 4 เหล็กเสริมคอนกรีต | 7,850 | กก/ลบม. |
| 5 เหล็กรูปพรรณ และ เหล็กโครงสร้างอื่นๆ | 7,850 | กก/ลบม. |
| 6 น้ำจืด | 1,000 | กก/ลบม. |
| 7 ยางมะตอย | 2,200 | กก/ลบม. |
| 8 ไม้เนื้อแข็ง | 600-1,200 | กก/ลบม. |
| 9 แก้ว กระจก | 2,400-2,800 | กก/ลบม. |

แรงลมในการออกแบบ

| | | |
|---|-----|---------|
| 1 ส่วนของอาคารที่สูงไม่เกิน 10 เมตร | 50 | กก/ตรม. |
| 2 ส่วนของอาคารที่สูงเกิน 10 เมตร แต่ไม่เกิน 20 เมตร | 80 | กก/ตรม. |
| 3 ส่วนของอาคารที่สูงเกิน 20 เมตร แต่ไม่เกิน 40 เมตร | 120 | กก/ตรม. |
| 4 ส่วนของอาคารที่สูงเกิน 40 เมตร | 160 | กก/ตรม. |

Structural steel work

| 1 Allowable Stress | | | Yield strength | แรงดึง | แรงอัด | แรงเฉือน | แรงดัด | แรงกด |
|--|----------------|------|--------------------------------|---------|---|----------|---------|---------|
| ชนิดวัสดุ | JIS | ASTM | กก/ตรซม | กก/ตรซม | กก/ตรซม | กก/ตรซม | กก/ตรซม | กก/ตรซม |
| เหล็กแผ่น | G 3101 SS 400 | A-36 | 2,400 | 1,440 | 1,440 | 960 | 1,440 | 1,800 |
| เหล็กรูปพรรณ | G 3192 | A-36 | 2,400 | 1,440 | 1,440 | 960 | 1,440 | 1,800 |
| ท่อเหล็ก | G 3444 ,STK 41 | - | 2,400 | 1,440 | 1,440 | 960 | 1,440 | 1,800 |
| 2 Length of Buckling Coefficient | | | Length of Buckling Coefficient | | | | | |
| Supporting Condition | | | Length of Buckling Coefficient | | | | | |
| Both Ends Pin | | | 1.0 | | | | | |
| Both Ends Fixed | | | 0.5 | | | | | |
| One End Pin ,Other Fixed | | | 0.7 | | | | | |
| One End Free , Other Fixed | | | 2.0 | | | | | |
| 3 Wind Load | | | Height of Building | | | | | |
| | | | < 10 m | 50 | กก/ตรม. | | | |
| | | | 10-20 m | 80 | กก/ตรม. | | | |
| | | | 20-40 m | 120 | กก/ตรม. | | | |
| 4 Allowable Deflection | | | Allowable Deflection Due to LL | | | | | |
| | | | L/300-L/360 | | | | | |
| | | | Allowable Deflection Due to WL | | | | | |
| | | | L/150-L/200 | | | | | |
| 5 Maximum slenderness ratio (KL/r ratio) | | | Tension member | | | | | |
| | | | Main member | | | | | |
| | | | KL/r | = | <240 | | | |
| | | | Secondary member | | | | | |
| | | | KL/r | = | <300 | | | |
| | | | Compression member | | | | | |
| | | | Main member | | | | | |
| | | | KL/r | = | <200 | | | |
| | | | Secondary member | | | | | |
| | | | KL/r | = | <200 | | | |
| | | | Lacing for compression member | | | | | |
| | | | Single lacing | | | | | |
| | | | KL/r | = | <140 | | | |
| | | | Double lacing | | | | | |
| | | | KL/r | = | <200 | | | |
| 6 Compression stress for A-36 | | | Cc = 126.91 | | | | | |
| ตัวอย่าง | | | Cc<126.91 | KL/r | Fc = (1-((KL/r)^2/2/126.91^2))*2500/(5/3+3*(KL/r)/8/kL/r1-(KL/r)^3/8/126.91^3) | | | |
| | | | | 41.73 | 1,325 | | | |
| | | | | 120.00 | 723 | | | |
| | | | Cc>126.91 | KL/r | Fc =10473944/C21^2 | | | |
| | | | | 149.46 | 469 | | | |
| | | | | 126.91 | 650 | | | |
| Compression stress for steel pipe | | | Cc = 129.53 | | | | | |
| ตัวอย่าง | | | Cc<129.53 | KL/r | Fc = (1-((KL/r)^2/2/(129.53)^2))*2400/(5/3+3*(KL/r)/8/129.53-(KL/r)^3/8/129.53^3) | | | |
| | | | | 41.73 | 1,276 | | | |
| | | | | 120.00 | 716 | | | |
| | | | Cc>129.53 | KL/r | Fc =10473944/C21^2 | | | |
| | | | | 149.46 | 469 | | | |
| | | | | 129.53 | 624 | | | |





CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

Mix Design

รายการคำนวณส่วนผสมคอนกรีต

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'Panithiodc', is written in a cursive style.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777



**CPAC READY MIXED CONCRETE
MIX DESIGN**

| | |
|-------------------|--|
| PROJECT | : อาคารพักอาศัย 7 ชั้น |
| CUSTOMER | : บริษัทผลิตภัณฑ์และวัสดุก่อสร้าง จำกัด เพื่อเป็นข้อมูลเสนอให้ บ.ตรีเพชรศิลาวัสดุก่อสร้าง จก. |
| CONTRACTOR | : หจก.เมธีลักษณ์ |

| | | |
|------------------------|---------------------|---------------------|
| เลขที่ : PA55/1269 V.1 | PRODUCT CODE | : ZBDM32A000 |
|------------------------|---------------------|---------------------|

| | | | |
|------------------------------------|---|---------------|-------------|
| Cubic compressive strength | : | 320 | ksc. |
| Cylindrical compressive strength | : | 280 | ksc. |
| Slump | : | 5 - 10 | cm. |
| Water-cementitious materials ratio | : | 0.58 | |
| Maximum size of coarse aggregate | : | 19 | mm. |

CALCULATION OF PROPORTION VOLUME FOR 1 CU.M. OF CONCRETE

| | | | |
|--|----------------------------|--------------|-------------|
| Required water | = | 180 | ltr. |
| Solid volume of cementitious materials | = $310 / 2.86$ | = 108 | ltr. |
| Solid volume of fine aggregate | = $800 / 2.65$ | = 302 | ltr. |
| Solid volume of coarse aggregate | = $1,150 / 2.70$ | = 426 | ltr. |
| Air content | = $1.0 \times 1,000 / 100$ | = 10 | ltr. |
| Total volume | = | 1,026 | ltr. |

COMPOSITION FOR 1 CU.M. of CONCRETE

| | | | |
|------------------------|---|--------------|-------------|
| Cementitious materials | = | 310 | kg. |
| Water | = | 180 | ltr. |
| Sand (Normal) | = | 800 | kg. |
| ROCK (3/4"-#4) | = | 1,150 | kg. |
| CPAC 40407 | = | 835 | cc. |

รับรองเอกสารถูกต้อง

ชื่อวิศวกร _____

เลขที่ กว. _____

วันที่ _____



บริษัทผลิตภัณฑ์และวัสดุก่อสร้าง จำกัด
1516 ถนนประชาราษฎร์ 1 แขวงวงศ์สว่าง เขตบางซื่อ กรุงเทพฯ 10800
โทรศัพท์ : 0 2555 5000 โทรสาร : 0 2555 5676
อีเมล : cpacrmc@scg.co.th

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
The Concrete Products and Aggregate Co., Ltd.
1516 Pracharat 1 Rd., Wong Sawang, Bangsue, Bangkok 10800, Thailand
Tel : +66 2 555 5000 Fax : +66 2 555 5676
Email : cpacrmc@scg.co.th T.084-449-6777



CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

Pile Capacity Calculation

รายการคำนวณหาการรับน้ำหนักของเสาเข็ม

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'Indy Engineer', is written over a light grey circular watermark.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

คำนวณหาการรับ นน. ของเสาเข็ม

แสดงรายการคำนวณ

คำนวณหาการรับ นน.ปลอดภัยของเสาเข็ม

พรบ.ควบคุมอาคาร มีข้อกำหนดการใช้หน่วยแรงฝืดของดินดังนี้

1. เข็มที่อยู่ในระดับดินลึกไม่เกิน 7.00 เมตร ใช้หน่วยแรงฝืดของดินไม่เกิน 600 กก. / ตร.ม.
2. เข็มที่อยู่ในระดับดินลึกเกินกว่า 7.00 เมตร ใช้หน่วยแรงฝืดของดิน = $800 + 200 L$ กก. / ตร.ม.

เมื่อ L = ความยาวของเสาเข็มส่วนที่เกินกว่า 7.00 เมตร

กำหนดคุณสมบัติของเสาเข็มดังนี้

ความยาวของเสาเข็มเจาะ / เมตร = 22 เมตร

ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางเสาเข็มเจาะ / เมตร = .6

สูตรการคำนวณ $P1 = f \times p \times L1$

$P1$ = กำลังรับ น.น.ปลอดภัยของเสาเข็ม / ตัน

f = หน่วยแรงฝืดที่ยอมให้ กก. / ตร.เมตร หรือ ตัน / ตร.เมตร

$L1$ = ความยาวของเสาเข็ม / เมตร

p = เส้นรอบรูปของเสาเข็ม / ซม.

คำนวณหาเส้นรอบรูปของเสาเข็มที่รับแรงฝืด = 1.8857 เมตร

ช่วง 7 เมตรมีแรงฝืด = $600 \times 1.8857 \times 7 = 7.9199$ ตัน

ช่วง 15 เมตรต่อไปมีความฝืด = $800 + 200 \times (22 - 7) = 3800$ กก. / ตร.เมตร

ช่วง 15 เมตรหลังมีแรงฝืด = $(800 + 3800) / 2 \times (1.8857) \times (22 - 7) = 65.0567$ ตัน

***เสาเข็มต้นนี้รับ น.น.ปลอดภัยได้ = $7.9199 + 65.0567 = 72.9766$ ตัน / ต้น O.K.

สรุปผลการคำนวณหาการรับ นน.ปลอดภัยของเสาเข็ม

***เสาเข็มเจาะต้นนี้รับ นน. ปลอดภัยได้ = 72.9766 ตัน / ต้น OK.





CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

Steel Calculations

รายการคำนวณแป จันทัน และโครงสร้างเหล็ก

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'Panithiodc', is written in a cursive style.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

| | | | | | |
|--|---|---|----------------------|------------------|-----------|
|  Email: indy-engineer@live.com | CET ENGINEERING COMPANY LIMITED 39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T.084-4496-777 | | PURLIN DESIGN | | |
| | Project : | อาคาร คสล. 7 ชั้น | Date | 27/11/2014 10:23 | |
| | Owner : | บ.ไม้ทอเงิน จำกัด | Made by | Checked | Sheet no. |
| | Location : | ลาดพร้าว 18 แยก 2 แขวงจอมพล เขตจตุจักร กทม. | PAP | | 1 |

PURLIN DESIGN

PURLIN DISTANCE enter = 1.50 m.

SPAN enter = 4.00 m.

LOAD

ROOF DL. 10 kg/m² = 10 kg/m² x 1.5 m.

PURLIN DL. []-100x50x2.3 = 5.14 kg/m.

LL. 30 kg/m² = 30 kg/m² x 1.5 m.

SUM

W = 65.14 kg/m.

WIND LOAD H = 23 m.

enter Y = 1.00 m.

No. sagrod 1

enter X = 12.00 m.

Lx = 2 m.

 $\theta = \tan^{-1} (1 / 12) = 4.76$ DegreeSAY $\theta = 5.00$ Degree

แรงลมตั้งฉากกับหลังคาตามสูตร KETCHUM = (120 x 5 / 45) kg/m = 13.33 kg/m. LL.only

W_x = W sin θ = 65.14 x sin 5 = 5.68 = 2.61 kg/m.W_y = W cos θ + W winload = 65.14 x cos 5 + 13.33 = 78.22 = 43.22 kg/m.M_x = 1/8 * W_y * L_y² M_x = 1/8 x 78.22 x 4² = 156.44 = 86.44 kg.mM_y = 1/8 * W_x * L_x² M_y = 1/8 x 5.68 x 2² = 2.84 = 1.31 kg.m

Use Steel A 36

Fu = 5,000.00 kg/cm² Fy = 2,400.00 kg/cm²E = 2.04 * 10⁶

| | |
|---------------------------------------|---------------------------------------|
| [-100x50x2.3] | w = 5.14 kg/m. |
| I _x = 84.9 cm ⁴ | I _y = 29 cm ⁴ |
| S _x = 17 cm ³ | S _y = 11.6 cm ³ |
| A = 6.552 cm ² | h = 10 cm |

F_{bx} = 0.6 * F_y = 1,440.00 kg/cm²

Check Stress

F_{by} = 0.75 * F_y = 1,800.00 kg/cm²f_{bx} / F_{bx} + f_{by} / F_{by}= (M_x/S_x) / F_{bx} + (M_y/S_y) / F_{by}

= (156.44 x 100 / 17) / 1440 + (2.84 x 100 / 11.6) / 1800

= 0.639 + 0.014 = 0.65 < 1 **O.K.**

Check Deflection Live Load only

 Δ Allowable = L / 300 = 400 / 300 = 1.33 cm.
 Δ ในแนวแกน Y = $5 * W_y * L_y^4 / (384 * E * I_x)$
 = 0.83 < 1.33 **O.K.**
 Δ ในแนวแกน X = $5 * W_x * L_x^4 / (384 * E * I_y)$
 = 0.01 < 1.33 **O.K.**

Check Shear

V_y = 1/2 x 78.22 x 4 = 156.44 kg.

Allowable Shear

= 0.40 * F_y = 960.00 kg/cm²

แรงเฉือนตามขวาง

V_t = V / A = 23.88 kg/cm² < 1,008 **O.K.**

แรงเฉือนตามยาว

V_h = V / h_t = 3.13 kg/cm² < 1,008 **O.K.**

| TCsteeldesign (พัฒนาโดย อ.เสริมพันธ์ เอี่ยมจวบ) | | | | |
|--|----------|---|--|--|
| Project : อาคาร J | | | Engineer : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร | |
| Location : ลาดพร้าว 18 กทม. | | | Date : 27-พ.ย.-2014 | |
| Owner : ไม้ท้อเงิน | | | Time : 10:55:37 AM | |
| Design For Flexible Members | | : | จันทัน SB-1,SC-1 | |
| [I.Datas For Design] | | [II.Properties Of Steel For Design] | | |
| 1.1.End Moment(M ₁) | | kg.-m. | 2.1.Use Steel Grade Fe-24 | |
| 1.2.Middle Moment | 685.00 | kg.-m. | 2.2.Modulus Of Elastic 2,100,000 ksc. | |
| 1.3.End Moment(M ₂) | | kg.-m. | 2.3.Yield Strength 2,400 ksc. | |
| 1.4.Max. Shear(V.) | 468.00 | kg. | 2.4.Ultimate Strength 4,100 ksc. | |
| 1.5.Deflection(Δ) | 2,440.00 | kg.-m. ³ | 2.5.All. Bend. Stress 1,440 ksc. | |
| 1.6.Max. Length(L.) | 5.80 | m. | 2.6.All. Shear Stress 960 ksc. | |
| 1.7.Lateral Support(L _b) | 1.50 | m. | [IV.Check Laterally Supported] | |
| 1.8.Coefficient of C _b | 1.00 | | 4.1.Use Laterally Sup. ***** m. | |
| [III.Result Of Calculate] | | | | |
| 3.1.Required (S _{x-x}) | 47.57 | cm. ³ | 4.2. $L_c = \frac{637.2 * b_f}{\sqrt{F_y}}$ ***** m.(min.) | |
| 3.2.Type Of Section | 3 | Tube | 4.3. $L_u = \frac{1406000 * A_f}{d * \sqrt{F_y}}$ ***** m.(max.) | |
| 3.3.Trial Section No. | 17 | 1 | <<-----< ***** >----->> | |
| 3.4.Size Of Section | 150*100 | mm. | [V.Allowable Bending Stress(Fb)] | |
| 3.5.Thick. Web(t _w) | 4.50 | mm. | 5.1.Laterally Supported Is Sufficiently | |
| 3.6.Thick. Flange(t _f) | 4.50 | mm. | $\frac{b_f}{2 * t_f} = *****$ | |
| 3.7.Section Area(A _s) | 21.17 | cm. ² | $\frac{437.7}{\sqrt{F_y}} = *****$ | |
| 3.8.Weight Of Section | 16.62 | kg./m. | $\frac{796.5}{\sqrt{F_y}} = *****$ | |
| 3.9.Sect. Modulus(S _{x-x}) | 87.74 | cm. ³ | All.Bending Stress(Fb) ***** ksc. | |
| 3.10.M. Of In.(I _{x-x}) | 658.06 | cm. ⁴ | <<-----< ***** >----->> | |
| 3.11.Rad. Of Gyr.(r _{min}) | 4.08 | cm. | 5.2.Laterally Supported Is Non-Sufficiently | |
| 1[] - 150*100*4.5 mm.(น้ำหนัก = 16.62 kg/m.) | | | | |
| [Recheck Allowable Stress On Section] | | | | |
| 1.Actual Bending Stress | 781 | ksc. OK.! | $\frac{L}{r_t} = 26.82$ | |
| 2.Actual Shear Stress | 36.88 | ksc. OK.! | $\sqrt{\frac{717 * 10^4 * C_b}{F_y}} = 54.66$ | |
| 3.Actual Deflection | 1.77 | cm. OK.!(L/300) | $\sqrt{\frac{3585 * 10^4 * C_b}{F_y}} = 122.22$ | |
| | | All.Bending Stress(Fb) 1,440.00 ksc. | | |
| | | [VI.Allowable Deflection (Δ _{all})] | | |
| | | 6.1.Max. Allowable 1.93 cm. | | |
| Select To Use Section : 1[] - 150*100*4.5 mm.(น้ำหนัก = 16.62 kg/m.) | | | | |



CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

Stair Calculations

รายการคำนวณบันได ค.ส.ล.

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'Panithiodc', is written over a light grey circular watermark.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Stair

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อบันได : ST-1

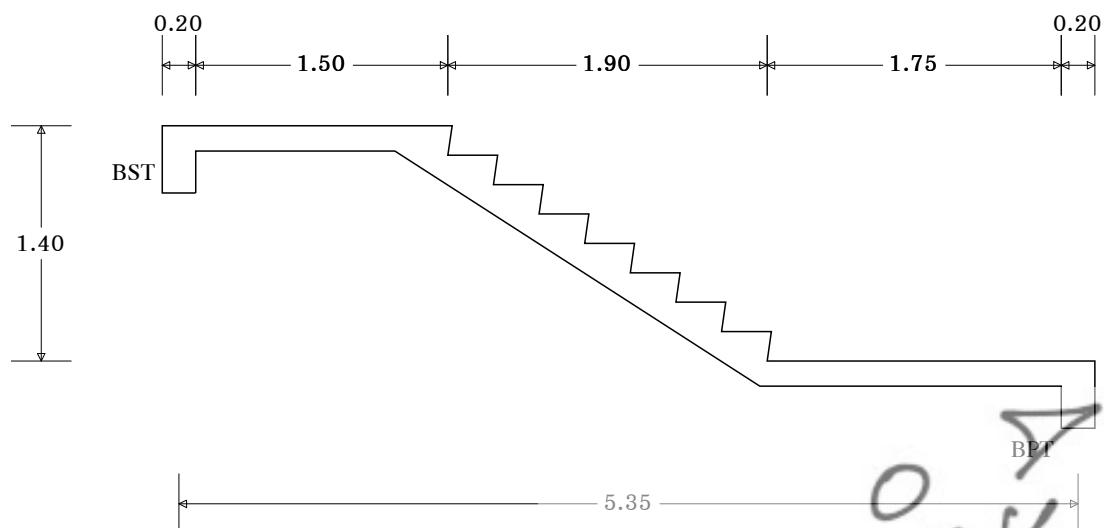
Input Data

| | | |
|--------------------------------------|---|--|
| ชื่อบันไดในแบบพิมพ์เขียว | = | ST-1 |
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = | 1.50 ซม. ความสูงของบันได = 1.40 ม. |
| fc | = | 105 กก./ตร.ซม. ความหนาของบันได = 15 ซม. |
| fc' | = | 280 กก./ตร.ซม. จำนวนลูกตั้ง = 8 |
| fs (ขนาด 6 และ 9 มม.) | = | 1,200 กก./ตร.ซม. ความกว้างจุมุบบันได = 2.50 ซม. |
| fs (ขนาด 12 มม.ขึ้นไป) | = | 1,700 กก./ตร.ซม. น้ำหนักบรรทุก = 300 กก./ตร.ม. |
| ชื่อของคานบนรับบันได, (ขนาดของคาน) | = | BST (0.20 x 0.40) |
| ชื่อของคานล่างรับบันได, (ขนาดของคาน) | = | BPT (0.20 x 0.40) |

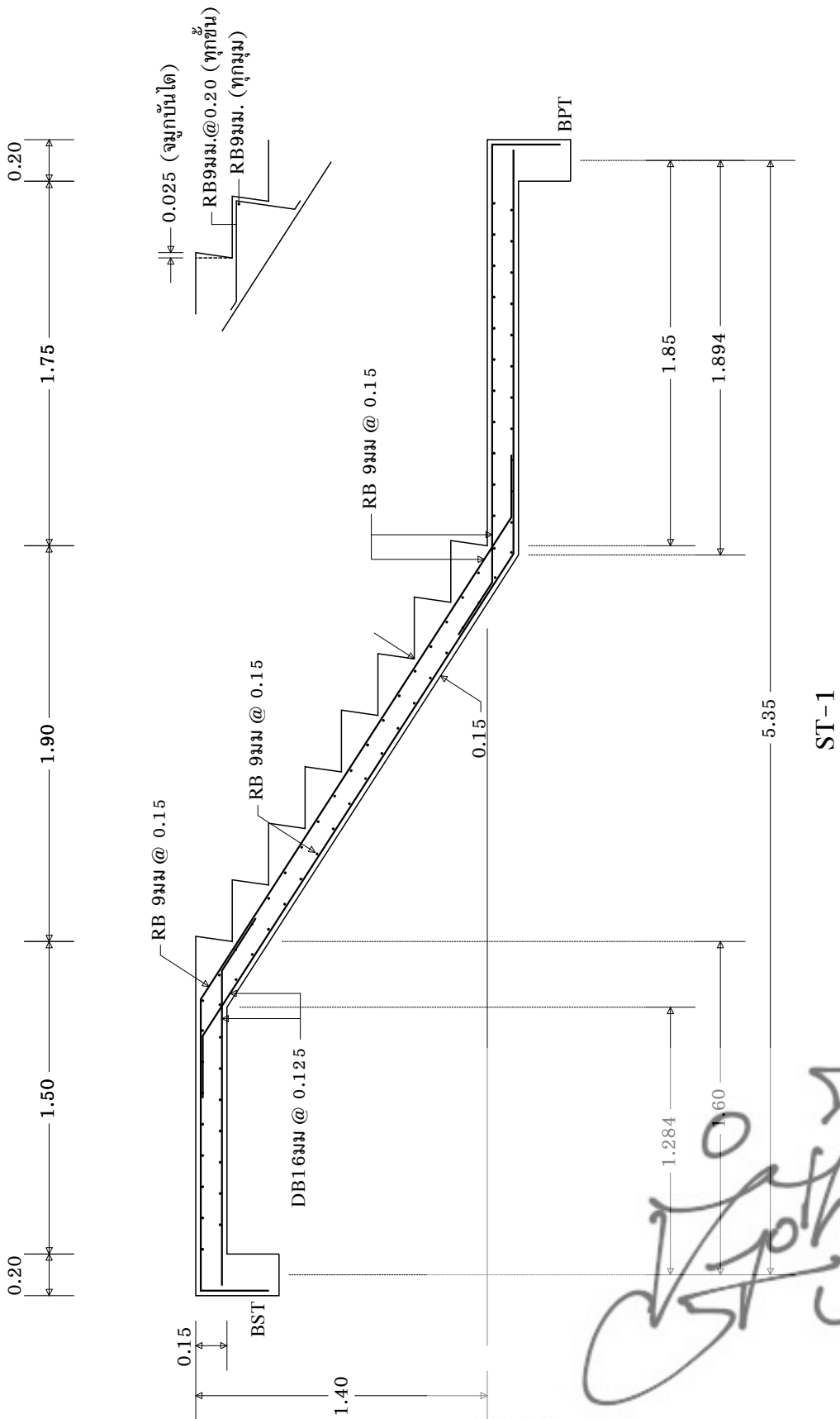
Result

| | | |
|-------------------------------------|---|----------------|
| น้ำหนักที่ถ่ายเข้าคาน BST | = | 2,120 กก./ม. |
| น้ำหนักที่ถ่ายเข้าคาน BPT | = | 2,057 กก./ม. |
| ต้องการปริมาณเหล็กเสริมด้านการยึดหด | = | 0.17 ตร.ซม./ม. |
| ใช้เหล็กเสริมด้านการยึดหด | = | RB 9 มม @ 0.15 |

| | M | Mc | R | j | d | As | เหล็กเสริม |
|----------|-----------|-----------|---------|--------|-------|-----------|-----------------|
| | กก.-ม./ม. | กก.-ม./ม. | | | ซม. | ตร.ซม./ม. | ม. |
| ที่ BST | 0 | 3,189 | 15.5207 | 0.8892 | 13.05 | 0.17 | RB 9 มม @ 0.15 |
| กลางช่วง | 3,041 | 2,503 | 15.5207 | 0.8892 | 12.70 | 16.08 | DB16 มม @ 0.125 |
| ที่ BPT | 0 | 3,189 | 15.5207 | 0.8892 | 13.05 | 0.17 | RB 9 มม @ 0.15 |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777





CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

Slab Calculations

รายการคำนวณแผ่นพื้น ค.ส.ล.

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'Panithiodc', is written in a cursive style. The signature is located in the lower right quadrant of the page.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวทช.)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

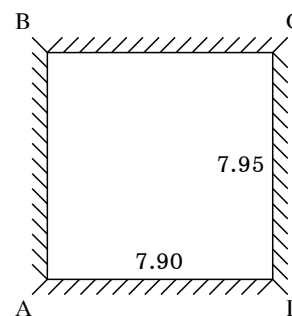
Two-way Slab

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อแผ่นพื้น : GS-1

Input Data

| | | |
|-------------------------------|---------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = 2 | ชม. |
| fc | = 105 | กก./ตร.ชม. |
| fc' | = 280 | กก./ตร.ชม. |
| fs (ขนาด 6 มม. และ 9 มม.) | = 1,200 | กก./ตร.ชม. |
| fy (ขนาด 6 มม. และ 9 มม.) | = 2,400 | กก./ตร.ชม. |
| fs (ขนาดตั้งแต่ 12 มม.ขึ้นไป) | = 1,700 | กก./ตร.ชม. |
| fy (ขนาดตั้งแต่ 12 มม.ขึ้นไป) | = 4,000 | กก./ตร.ชม. |
| น้ำหนักบรรทุกจร | = 400 | กก./ตร.ม. |
| น้ำหนักบรรทุกตายตัว | = 0 | กก./ตร.ม. |
| ความยาวช่วง, Lx | = 7.90 | ม. |
| ความยาวช่วง, Ly | = 7.95 | ม. |
| ความหนาของแผ่นพื้น | = 20.00 | ชม. |

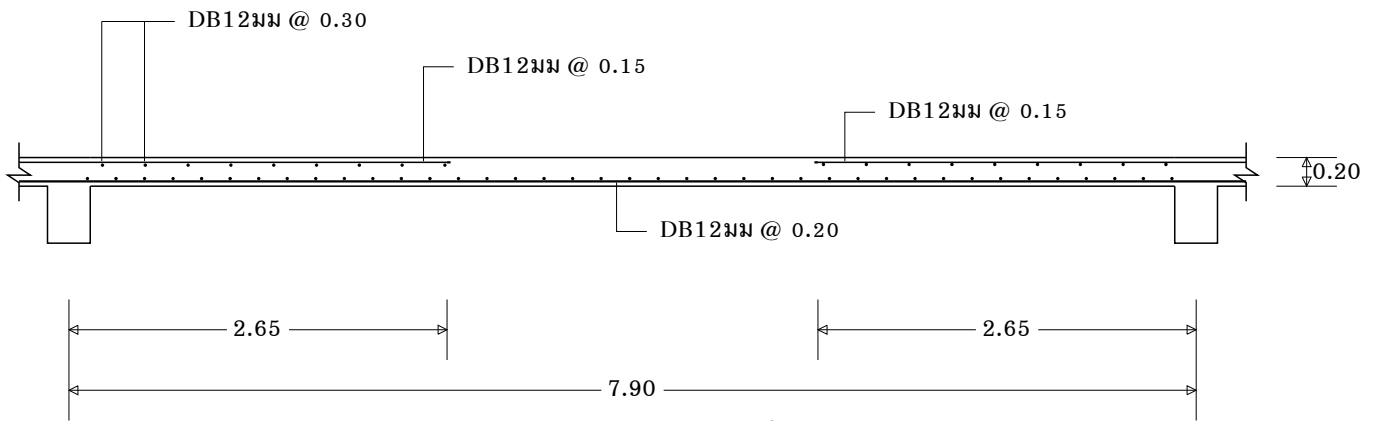


Result

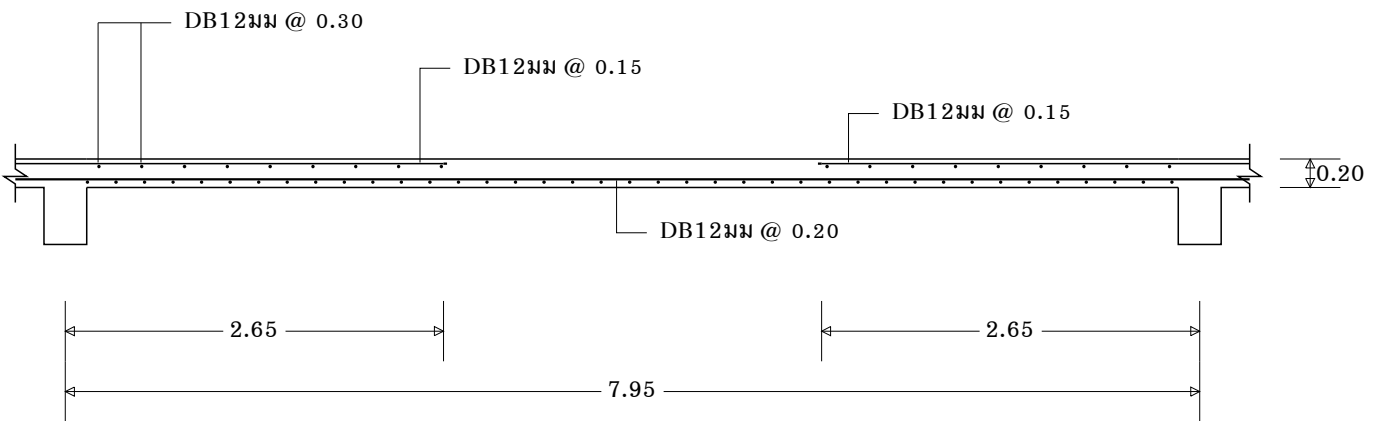
| | |
|---|--|
| น้ำหนักที่ถ่ายจากแผ่นพื้นไปยังคานเพื่อการคำนวณหาโมเมนต์ดัดของคาน | = DL + LL = น้ำหนักรวม |
| ถ่ายไปยังคานด้านสั้น | = 1,264 + 1,053 = 2,317 กก./ม. |
| ถ่ายไปยังคานด้านยาว | = 1,272 + 1,060 = 2,332 กก./ม. |
| น้ำหนักที่ถ่ายจากแผ่นพื้นไปยังคานเพื่อการคำนวณหาน้ำหนักที่ถ่ายเข้าเสา | = DL + LL = น้ำหนักรวม |
| ถ่ายไปยังคานด้านสั้น | = 948 + 790 = 1,738 กก./ม. |
| ถ่ายไปยังคานด้านยาว | = 954 + 795 = 1,749 กก./ม. |
| เหล็กเสริมต้านการยึดหดในทิศทางด้านสั้น | = 4.00 ตร.ชม./ม. เลือกใช้ DB12 มม @ 0.30 |
| เหล็กเสริมต้านการยึดหดในทิศทางด้านยาว | = 4.00 ตร.ชม./ม. เลือกใช้ DB12 มม @ 0.30 |

| | สัมประสิทธิ์ โมเมนต์ | R | j | d ชม. | Mc กก.-ม./ม. | M กก.-ม./ม. | As ตร.ชม./ม. | เหล็กเสริมทางสั้น ม. |
|-----------|-------------------------|---------|--------|----------|-----------------|----------------|-----------------|-------------------------|
| ที่ขอบ AB | -0.0330 | 15.5207 | 0.8892 | 17.40 | 4,699 | -1,812 | 6.89 | DB12 มม @ 0.15 |
| ที่ขอบ CD | -0.0330 | 15.5207 | 0.8892 | 17.40 | 4,699 | -1,812 | 6.89 | DB12 มม @ 0.15 |
| กลางช่วง | +0.0250 | 15.5207 | 0.8892 | 17.40 | 4,699 | +1,373 | 5.22 | DB12 มม @ 0.20 |

| | สัมประสิทธิ์ โมเมนต์ | R | j | d ชม. | Mc กก.-ม./ม. | M กก.-ม./ม. | As ตร.ชม./ม. | เหล็กเสริมทางยาว ม. |
|-----------|-------------------------|---------|--------|----------|-----------------|----------------|-----------------|------------------------|
| ที่ขอบ DA | -0.0330 | 15.5207 | 0.8892 | 17.40 | 4,699 | -1,812 | 6.89 | DB12 มม @ 0.15 |
| ที่ขอบ BC | -0.0330 | 15.5207 | 0.8892 | 17.40 | 4,699 | -1,812 | 6.89 | DB12 มม @ 0.15 |
| กลางช่วง | +0.0250 | 15.5207 | 0.8892 | 16.20 | 4,073 | +1,373 | 5.61 | DB12 มม @ 0.20 |



GS-1 รูปตัดทางด้านสั้น



GS-1 รูปตัดทางด้านยาว

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

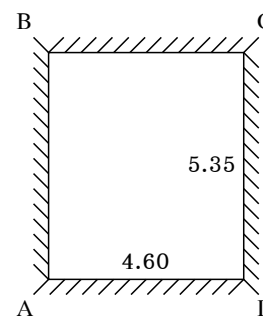
Two-way Slab

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อแผ่นพื้น : S-1

Input Data

| | | |
|-------------------------------|---------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = 2 | ซม. |
| fc | = 105 | กก./ตร.ซม. |
| fc' | = 280 | กก./ตร.ซม. |
| fs (ขนาด 6 มม. และ 9 มม.) | = 1,200 | กก./ตร.ซม. |
| fy (ขนาด 6 มม. และ 9 มม.) | = 2,400 | กก./ตร.ซม. |
| fs (ขนาดตั้งแต่ 12 มม.ขึ้นไป) | = 1,700 | กก./ตร.ซม. |
| fy (ขนาดตั้งแต่ 12 มม.ขึ้นไป) | = 4,000 | กก./ตร.ซม. |
| น้ำหนักบรรทุกจร | = 300 | กก./ตร.ม. |
| น้ำหนักบรรทุกตายตัว | = 200 | กก./ตร.ม. |
| ความยาวช่วง, Lx | = 4.60 | ม. |
| ความยาวช่วง, Ly | = 5.35 | ม. |
| ความหนาของแผ่นพื้น | = 15.00 | ซม. |



Result

น้ำหนักที่ถ่ายจากแผ่นพื้นไปยังคานเพื่อการคำนวณหาโมเมนต์ดัดของคาน = DL + LL = น้ำหนักรวม

ถ่ายไปยังคานด้านสั้น = 859 + 460 = 1,319 กก./ม.

ถ่ายไปยังคานด้านยาว = 971 + 520 = 1,491 กก./ม.

น้ำหนักที่ถ่ายจากแผ่นพื้นไปยังคานเพื่อการคำนวณหาน้ำหนักที่ถ่ายเข้าเสา = DL + LL = น้ำหนักรวม

ถ่ายไปยังคานด้านสั้น = 644 + 345 = 989 กก./ม.

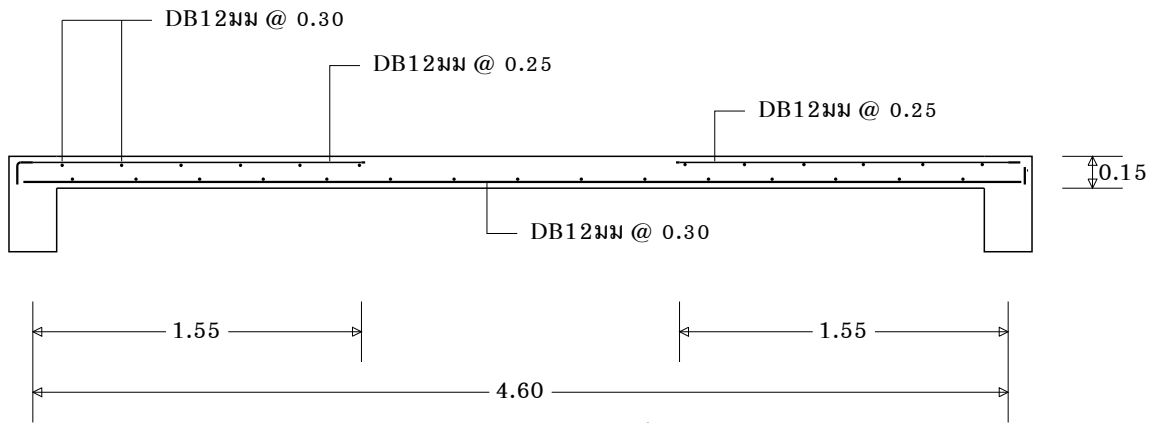
ถ่ายไปยังคานด้านยาว = 734 + 393 = 1,128 กก./ม.

เหล็กเสริมต้านการยึดหดในทิศทางด้านสั้น = 3.00 ตร.ซม./ม. เลือกใช้ DB12 มม @ 0.30

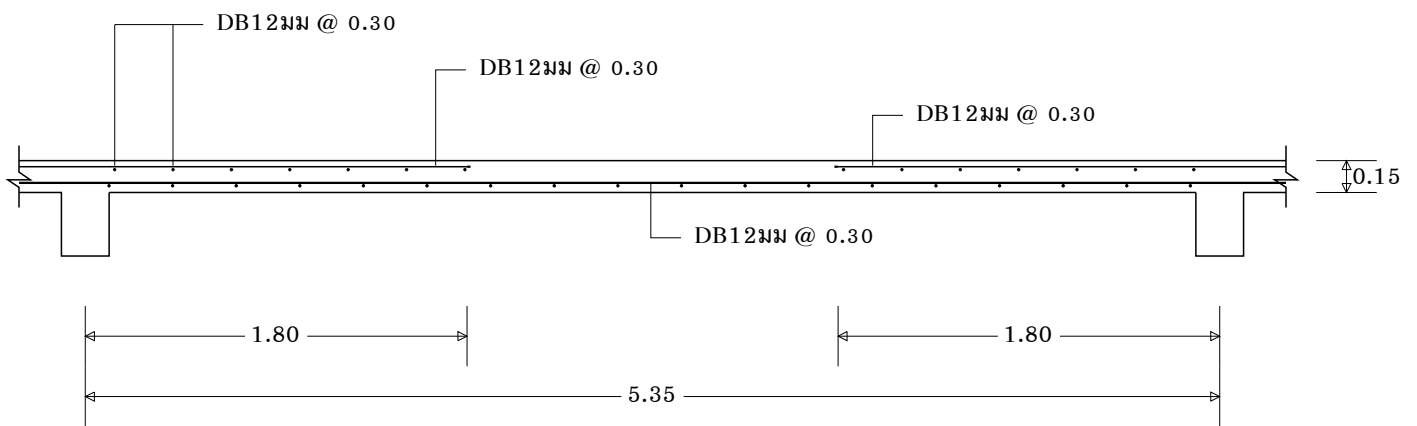
เหล็กเสริมต้านการยึดหดในทิศทางด้านยาว = 3.00 ตร.ซม./ม. เลือกใช้ DB12 มม @ 0.30

| | สัมประสิทธิ์ โมเมนต์ | R | j | d ซม. | Mc กก.-ม./ม. | M กก.-ม./ม. | As ตร.ซม./ม. | เหล็กเสริมทางสั้น ม. |
|-----------|-------------------------|---------|--------|----------|-----------------|----------------|-----------------|-------------------------|
| ที่ขอบ AB | -0.0400 | 15.5207 | 0.8892 | 12.40 | 2,386 | -728 | 3.88 | DB12 มม @ 0.25 |
| ที่ขอบ CD | -0.0400 | 15.5207 | 0.8892 | 12.40 | 2,386 | -728 | 3.88 | DB12 มม @ 0.25 |
| กลางช่วง | +0.0300 | 15.5207 | 0.8892 | 12.40 | 2,386 | +546 | 2.91 | DB12 มม @ 0.30 |

| | สัมประสิทธิ์ โมเมนต์ | R | j | d ซม. | Mc กก.-ม./ม. | M กก.-ม./ม. | As ตร.ซม./ม. | เหล็กเสริมทางยาว ม. |
|-----------|-------------------------|---------|--------|----------|-----------------|----------------|-----------------|------------------------|
| ที่ขอบ DA | -0.0330 | 15.5207 | 0.8892 | 12.40 | 2,386 | -601 | 3.20 | DB12 มม @ 0.30 |
| ที่ขอบ BC | -0.0330 | 15.5207 | 0.8892 | 12.40 | 2,386 | -601 | 3.20 | DB12 มม @ 0.30 |
| กลางช่วง | +0.0250 | 15.5207 | 0.8892 | 11.20 | 1,947 | +455 | 2.69 | DB12 มม @ 0.30 |



S-1 รูปตัดทางด้านสั้น



S-1 รูปตัดทางด้านยาว

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

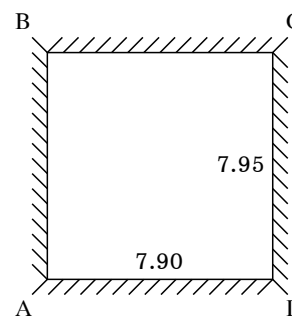
Two-way Slab

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อแผ่นพื้น : S-2

Input Data

| | | |
|-------------------------------|---------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = 2 | ซม. |
| fc | = 105 | กก./ตร.ซม. |
| fc' | = 280 | กก./ตร.ซม. |
| fs (ขนาด 6 มม. และ 9 มม.) | = 1,200 | กก./ตร.ซม. |
| fy (ขนาด 6 มม. และ 9 มม.) | = 2,400 | กก./ตร.ซม. |
| fs (ขนาดตั้งแต่ 12 มม.ขึ้นไป) | = 1,700 | กก./ตร.ซม. |
| fy (ขนาดตั้งแต่ 12 มม.ขึ้นไป) | = 4,000 | กก./ตร.ซม. |
| น้ำหนักบรรทุกจร | = 1,000 | กก./ตร.ม. |
| น้ำหนักบรรทุกตายตัว | = 200 | กก./ตร.ม. |
| ความยาวช่วง, Lx | = 7.90 | ม. |
| ความยาวช่วง, Ly | = 7.95 | ม. |
| ความหนาของแผ่นพื้น | = 25.00 | ซม. |

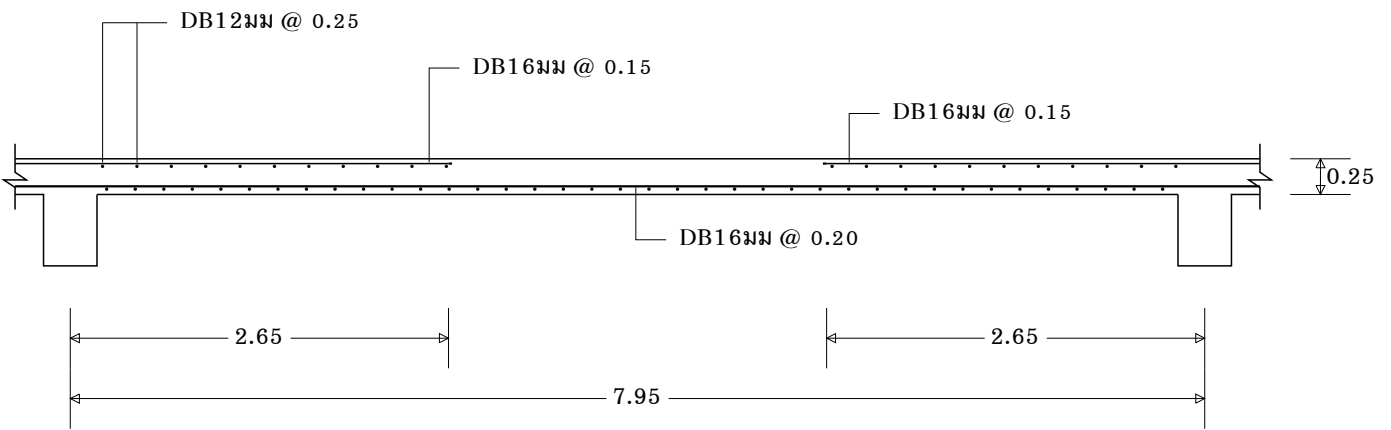
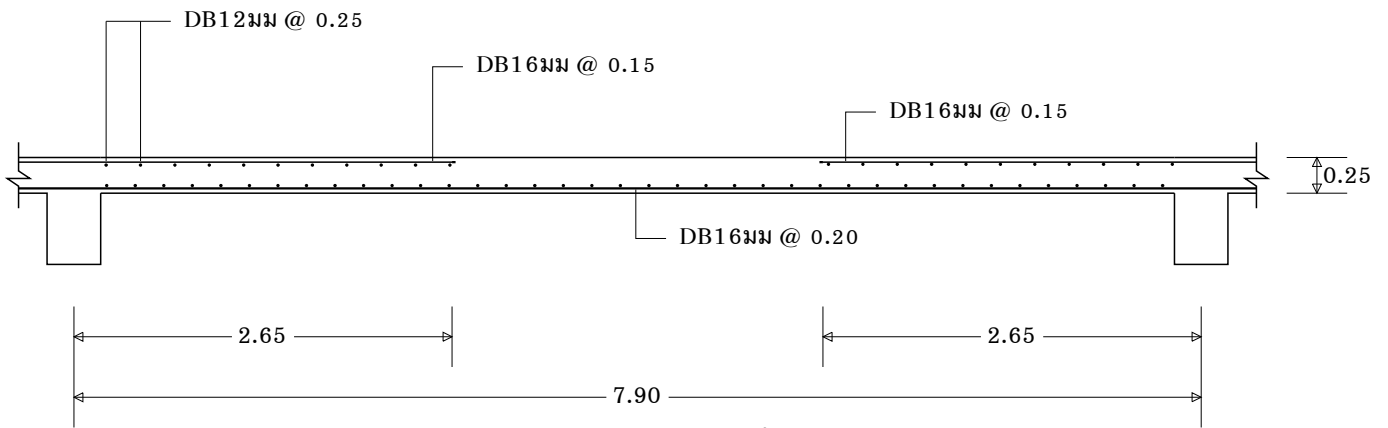


Result

| | |
|---|---|
| น้ำหนักที่ถ่ายจากแผ่นพื้นไปยังคานเพื่อการคำนวณหาโมเมนต์ดัดของคาน | = DL + LL = น้ำหนักรวม |
| ถ่ายไปยังคานด้านสั้น | = 2,107 + 2,633 = 4,740 กก./ม. |
| ถ่ายไปยังคานด้านยาว | = 2,120 + 2,650 = 4,770 กก./ม. |
| น้ำหนักที่ถ่ายจากแผ่นพื้นไปยังคานเพื่อการคำนวณหาน้ำหนักที่ถ่ายเข้าเสา | = DL + LL = น้ำหนักรวม |
| ถ่ายไปยังคานด้านสั้น | = 1,580 + 1,975 = 3,555 กก./ม. |
| ถ่ายไปยังคานด้านยาว | = 1,590 + 1,987 = 3,577 กก./ม. |
| เหล็กเสริมต้านการยึดหดในทิศทางด้านสั้น | = 5.00 ตร.ซม./ม. เลือกใช้ DB12มม @ 0.25 |
| เหล็กเสริมต้านการยึดหดในทิศทางด้านยาว | = 5.00 ตร.ซม./ม. เลือกใช้ DB12มม @ 0.25 |

| | สัมประสิทธิ์ โมเมนต์ | R | j | d ซม. | Mc กก.-ม./ม. | M กก.-ม./ม. | As ตร.ซม./ม. | เหล็กเสริมทางสั้น ม. |
|-----------|-------------------------|---------|--------|----------|-----------------|----------------|-----------------|-------------------------|
| ที่ขอบ AB | -0.0330 | 15.5207 | 0.8892 | 22.20 | 7,649 | -3,707 | 11.05 | DB16มม @ 0.15 |
| ที่ขอบ CD | -0.0330 | 15.5207 | 0.8892 | 22.20 | 7,649 | -3,707 | 11.05 | DB16มม @ 0.15 |
| กลางช่วง | +0.0250 | 15.5207 | 0.8892 | 22.20 | 7,649 | +2,808 | 8.37 | DB16มม @ 0.20 |

| | สัมประสิทธิ์ โมเมนต์ | R | j | d ซม. | Mc กก.-ม./ม. | M กก.-ม./ม. | As ตร.ซม./ม. | เหล็กเสริมทางยาว ม. |
|-----------|-------------------------|---------|--------|----------|-----------------|----------------|-----------------|------------------------|
| ที่ขอบ DA | -0.0330 | 15.5207 | 0.8892 | 22.20 | 7,649 | -3,707 | 11.05 | DB16มม @ 0.15 |
| ที่ขอบ BC | -0.0330 | 15.5207 | 0.8892 | 22.20 | 7,649 | -3,707 | 11.05 | DB16มม @ 0.15 |
| กลางช่วง | +0.0250 | 15.5207 | 0.8892 | 20.60 | 6,586 | +2,808 | 9.02 | DB16มม @ 0.20 |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

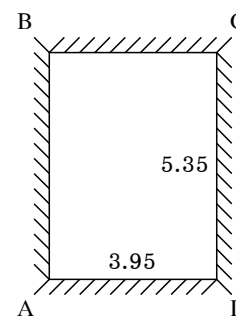
Two-way Slab

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อแผ่นพื้น : RS-1

Input Data

| | | | |
|-------------------------------|---|-------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = | 1.50 | ชม. |
| fc | = | 90 | กก./ตร.ชม. |
| fc' | = | 240 | กก./ตร.ชม. |
| fs (ขนาด 6 มม. และ 9 มม.) | = | 1,200 | กก./ตร.ชม. |
| fy (ขนาด 6 มม. และ 9 มม.) | = | 2,400 | กก./ตร.ชม. |
| fs (ขนาดตั้งแต่ 12 มม.ขึ้นไป) | = | 1,700 | กก./ตร.ชม. |
| fy (ขนาดตั้งแต่ 12 มม.ขึ้นไป) | = | 4,000 | กก./ตร.ชม. |
| น้ำหนักบรรทุกจร | = | 2,000 | กก./ตร.ม. |
| น้ำหนักบรรทุกตายตัว | = | 0 | กก./ตร.ม. |
| ความยาวช่วง, Lx | = | 3.95 | ม. |
| ความยาวช่วง, Ly | = | 5.35 | ม. |
| ความหนาของแผ่นพื้น | = | 20.00 | ชม. |

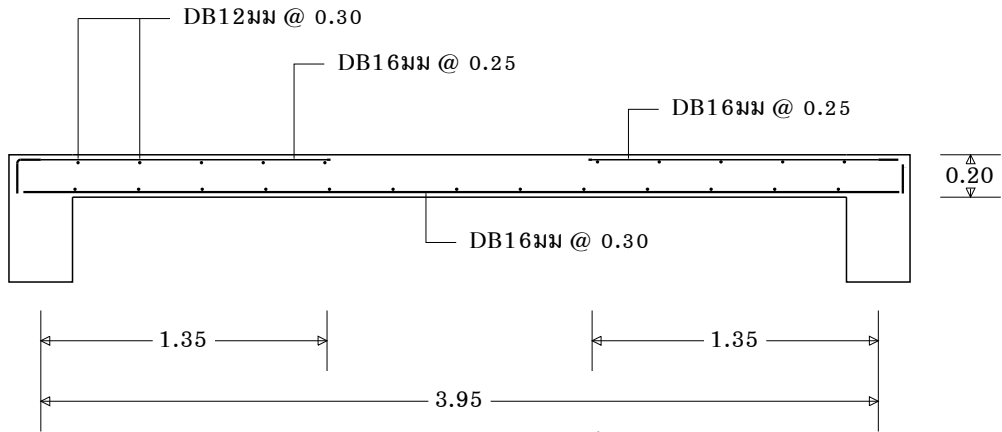


Result

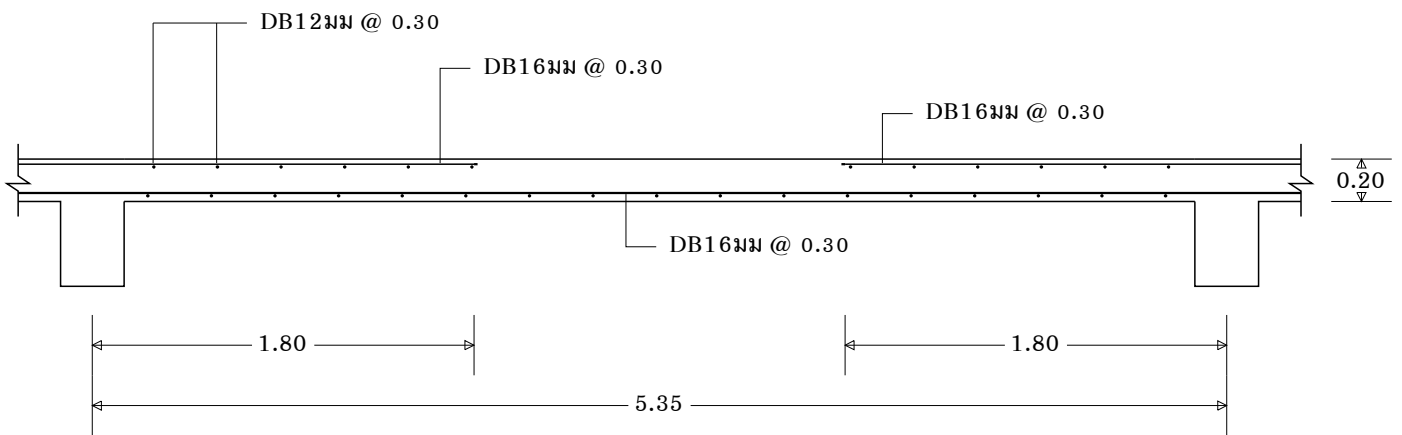
| | | |
|---|---|--|
| น้ำหนักที่ถ่ายจากแผ่นพื้นไปยังคานเพื่อการคำนวณหาโมเมนต์ดัดของคาน | = | DL + LL = น้ำหนักรวม |
| ถ่ายไปยังคานด้านสั้น | = | 632 + 2,633 = 3,265 กก./ม. |
| ถ่ายไปยังคานด้านยาว | = | 776 + 3,232 = 4,008 กก./ม. |
| น้ำหนักที่ถ่ายจากแผ่นพื้นไปยังคานเพื่อการคำนวณหาน้ำหนักที่ถ่ายเข้าเสา | = | DL + LL = น้ำหนักรวม |
| ถ่ายไปยังคานด้านสั้น | = | 474 + 1,975 = 2,449 กก./ม. |
| ถ่ายไปยังคานด้านยาว | = | 598 + 2,492 = 3,090 กก./ม. |
| เหล็กเสริมต้านการยึดหดในทิศทางด้านสั้น | = | 4.00 ตร.ชม./ม. เลือกใช้ DB12 มม @ 0.30 |
| เหล็กเสริมต้านการยึดหดในทิศทางด้านยาว | = | 4.00 ตร.ชม./ม. เลือกใช้ DB12 มม @ 0.30 |

| | สัมประสิทธิ์ โมเมนต์ | R | j | d ชม. | Mc กก.-ม./ม. | M กก.-ม./ม. | As ตร.ชม./ม. | เหล็กเสริมทางสั้น ม. |
|-----------|-------------------------|--------|--------|----------|-----------------|----------------|-----------------|-------------------------|
| ที่ขอบ AB | -0.0550 | 12.708 | 0.8948 | 17.70 | 3,981 | -2,128 | 7.90 | DB16 มม @ 0.25 |
| ที่ขอบ CD | -0.0550 | 12.708 | 0.8948 | 17.70 | 3,981 | -2,128 | 7.90 | DB16 มม @ 0.25 |
| กลางช่วง | +0.0410 | 12.708 | 0.8948 | 17.70 | 3,981 | +1,586 | 5.89 | DB16 มม @ 0.30 |

| | สัมประสิทธิ์ โมเมนต์ | R | j | d ชม. | Mc กก.-ม./ม. | M กก.-ม./ม. | As ตร.ชม./ม. | เหล็กเสริมทางยาว ม. |
|-----------|-------------------------|--------|--------|----------|-----------------|----------------|-----------------|------------------------|
| ที่ขอบ DA | -0.0330 | 12.708 | 0.8948 | 17.70 | 3,981 | -1,277 | 4.74 | DB16 มม @ 0.30 |
| ที่ขอบ BC | -0.0330 | 12.708 | 0.8948 | 17.70 | 3,981 | -1,277 | 4.74 | DB16 มม @ 0.30 |
| กลางช่วง | +0.0250 | 12.708 | 0.8948 | 16.10 | 3,294 | +967 | 3.95 | DB16 มม @ 0.30 |



RS-1 รูปตัดทางด้านสั้น



RS-1 รูปตัดทางด้านยาว

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

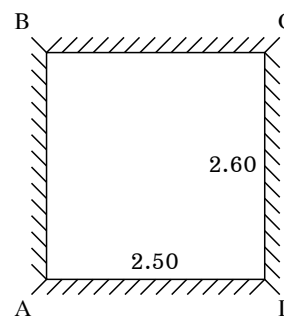
Two-way Slab

ชื่อโครงการ : อาคาร J ไม้ท้อเงิน

ชื่อแผ่นพื้น : LRS

Input Data

| | | | |
|-------------------------------|---|-------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = | 1.50 | ซม. |
| fc | = | 65 | กก./ตร.ซม. |
| fc' | = | 240 | กก./ตร.ซม. |
| fs (ขนาด 6 มม. และ 9 มม.) | = | 1,200 | กก./ตร.ซม. |
| fy (ขนาด 6 มม. และ 9 มม.) | = | 2,400 | กก./ตร.ซม. |
| fs (ขนาดตั้งแต่ 12 มม.ขึ้นไป) | = | 1,500 | กก./ตร.ซม. |
| fy (ขนาดตั้งแต่ 12 มม.ขึ้นไป) | = | 4,000 | กก./ตร.ซม. |
| น้ำหนักบรรทุกจร | = | 7,000 | กก./ตร.ม. |
| น้ำหนักบรรทุกตายตัว | = | 0 | กก./ตร.ม. |
| ความยาวช่วง, Lx | = | 2.50 | ม. |
| ความยาวช่วง, Ly | = | 2.60 | ม. |
| ความหนาของแผ่นพื้น | = | 20.00 | ซม. |

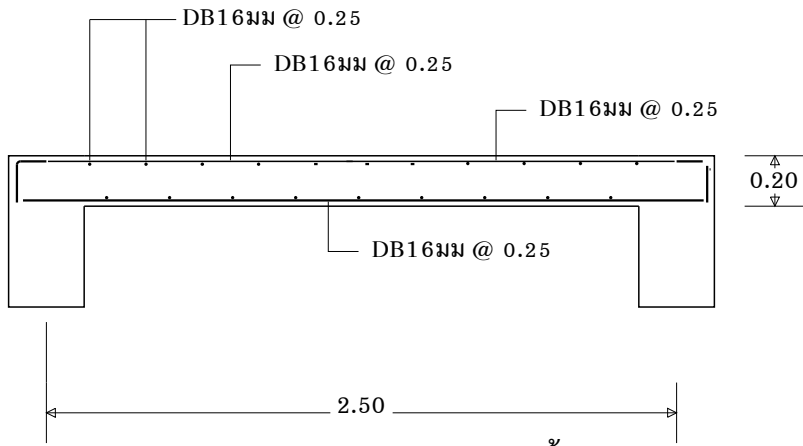


Result

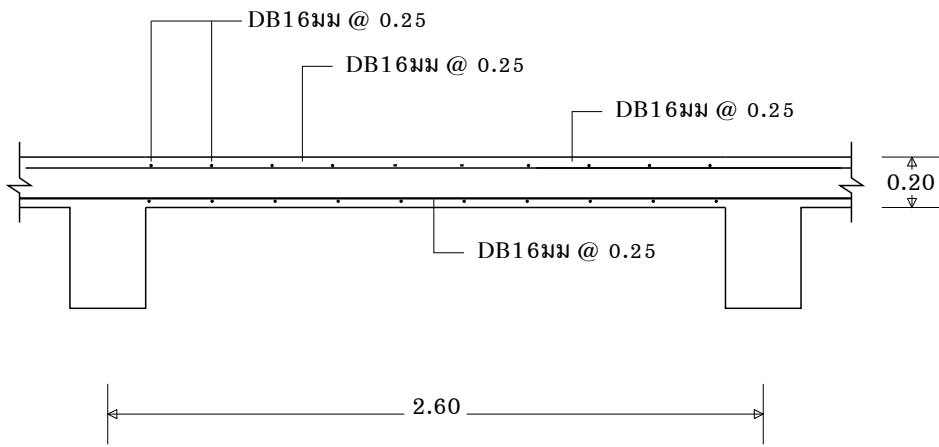
| | | |
|---|---|---------------------------------------|
| น้ำหนักที่ถ่ายจากแผ่นพื้นไปยังคานเพื่อการคำนวณหาโมเมนต์ดัดของคาน | = | DL + LL = น้ำหนักรวม |
| ถ่ายไปยังคานด้านสั้น | = | 400 + 5,833 = 6,233 กก./ม. |
| ถ่ายไปยังคานด้านยาว | = | 415 + 6,053 = 6,468 กก./ม. |
| น้ำหนักที่ถ่ายจากแผ่นพื้นไปยังคานเพื่อการคำนวณหาน้ำหนักที่ถ่ายเข้าเสา | = | DL + LL = น้ำหนักรวม |
| ถ่ายไปยังคานด้านสั้น | = | 300 + 4,375 = 4,675 กก./ม. |
| ถ่ายไปยังคานด้านยาว | = | 312 + 4,543 = 4,855 กก./ม. |
| เหล็กเสริมต้านการยึดหดในทิศทางด้านสั้น | = | 4.00 ตร.ซม./ม. เลือกใช้ DB12มม @ 0.25 |
| เหล็กเสริมต้านการยึดหดในทิศทางด้านยาว | = | 4.00 ตร.ซม./ม. เลือกใช้ DB12มม @ 0.25 |

| | สัมประสิทธิ์ โมเมนต์ | R | j | d ซม. | Mc กก.-ม./ม. | M กก.-ม./ม. | As ตร.ซม./ม. | เหล็กเสริมทางสั้น ม. |
|-----------|-------------------------|--------|--------|----------|-----------------|----------------|-----------------|-------------------------|
| ที่ขอบ AB | -0.0330 | 8.0922 | 0.9087 | 17.70 | 2,535 | -1,543 | 6.39 | DB16มม @ 0.25 |
| ที่ขอบ CD | -0.0330 | 8.0922 | 0.9087 | 17.70 | 2,535 | -1,543 | 6.39 | DB16มม @ 0.25 |
| กลางช่วง | +0.0250 | 8.0922 | 0.9087 | 17.70 | 2,535 | +1,169 | 4.84 | DB16มม @ 0.25 |

| | สัมประสิทธิ์ โมเมนต์ | R | j | d ซม. | Mc กก.-ม./ม. | M กก.-ม./ม. | As ตร.ซม./ม. | เหล็กเสริมทางยาว ม. |
|-----------|-------------------------|--------|--------|----------|-----------------|----------------|-----------------|------------------------|
| ที่ขอบ DA | -0.0330 | 8.0922 | 0.9087 | 17.70 | 2,535 | -1,543 | 6.39 | DB16มม @ 0.25 |
| ที่ขอบ BC | -0.0330 | 8.0922 | 0.9087 | 17.70 | 2,535 | -1,543 | 6.39 | DB16มม @ 0.25 |
| กลางช่วง | +0.0250 | 8.0922 | 0.9087 | 16.10 | 2,098 | +1,169 | 5.33 | DB16มม @ 0.25 |



LRS รูปตัดทางด้านสั้น



LRS รูปตัดทางด้านยาว



CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

รายการคำนวณ ระบบพื้น Post-Tension

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'Indy' or similar, with a stylized flourish at the end.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

2 - INPUT GEOMETRY

2.1.1 PRINCIPAL SPAN DATA OF UNIFORM SPANS

| S P A N N E M | T Y P E | F L A N G E | L E N G T H | W I D T H | D E P T H | T O P | | B O T T O M / M I D D L E | | R E F | M U L T I P L I E R | | |
|---------------------------------|------------------|----------------------------|----------------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|---|-----------------------|-------------|--|------------------|-----------------------|
| | | | | | | w i d t h | t h i c k | w i d t h | t h i c k | | H E I G H T | l e f t | r i g h t |
| | | | m | cm | cm | cm | cm | cm | cm | cm | | | |
| C | U | 1 | 1.00 | 100.00 | 20.00 | | | | | 20.00 | 3.95 | 3.95 | |
| 1 | U | 1 | 7.90 | 100.00 | 23.00 | | | | | 23.00 | 3.95 | 3.95 | |
| 2 | U | 1 | 5.35 | 100.00 | 23.00 | | | | | 23.00 | 3.95 | 3.95 | |
| C | U | 1 | .70 | 100.00 | 20.00 | | | | | 20.00 | 3.95 | 3.95 | |

LEGEND:

- 1 - SPAN
 - C = Cantilever
- 2 - TYPE
 - U = Uniform; prismatic
 - N = Nonuniform section
- 3 - FORM
 - 1 = Rectangular section
 - 2 = T or Inverted L section
 - 3 = I section
 - 4 = Extended T or L section
 - 7 = Joist
 - 8 = Waffle
- 11 - Top surface to reference line

2.2 - SUPPORT WIDTH AND COLUMN DATA

| J O I N T | S U P P O R T | | L O W E R C O L U M N | | | | U P P E R C O L U M N | | | |
|-----------------------|---------------------------------|----------------------------|---|-------|------------------|----------------------------|---|-------|------------------|--|
| | W I D T H | L E N G T H | B (D I A) | D | C B C * | L E N G T H | B (D I A) | D | C B C * | |
| | cm | m | cm | cm | | m | cm | cm | | |
| 1 | 80.00 | 3.00 | 40.00 | 80.00 | (1) | 3.00 | 40.00 | 80.00 | (1) | |
| 2 | 80.00 | 3.00 | 40.00 | 80.00 | (1) | 3.00 | 40.00 | 80.00 | (1) | |
| 3 | 80.00 | 3.00 | 40.00 | 80.00 | (1) | 3.00 | 40.00 | 80.00 | (1) | |

*THE COLUMN BOUNDARY CONDITION CODES (CBC)

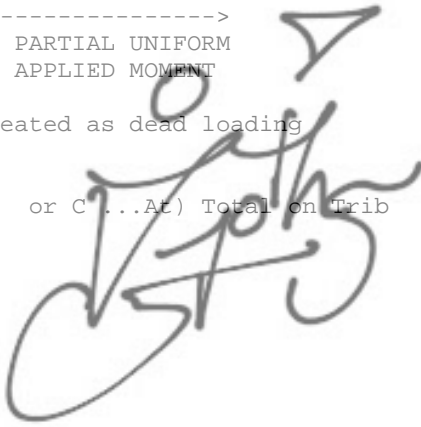
- Fixed at both ends ... (STANDARD) = 1
- Hinged at near end, fixed at far end = 2
- Fixed at near end, hinged at far end = 3
- Fixed at near end, roller with rotational fixity at far end .. = 4

3 - INPUT APPLIED LOADING

- <---CLASS--->
 - D = DEAD LOAD
 - L = LIVE LOAD
- <-----TYPE----->
 - U = UNIFORM
 - C = CONCENTRATED
 - Li = LINE LOAD
 - P = PARTIAL UNIFORM
 - M = APPLIED MOMENT

SW= SELF WEIGHT Computed from geometry input and treated as dead loading
 Unit selfweight W = 2400.0 Kg/m^3

Intensity (From ... To) (M or C ... At) Total on Trib



| SPAN | CLASS | TYPE | T/m ² | (m | m) | (T-m or T ...m) | T/m |
|------|-------|------|------------------|-----|------|-------------------|-------|
| -1- | 2- | 3- | 4- | 5- | 6- | 7- | 8- |
| CANT | L | U | .200 | .00 | 1.00 | | 1.580 |
| CANT | D | U | .300 | .00 | 1.00 | | 2.370 |
| CANT | SW | U | | .00 | 1.00 | | 3.792 |
| 1 | L | U | .200 | .00 | 7.90 | | 1.580 |
| 1 | D | U | .300 | .00 | 7.90 | | 2.370 |
| 1 | SW | U | | .00 | 7.90 | | 4.361 |
| 2 | L | U | .200 | .00 | 5.35 | | 1.580 |
| 2 | D | U | .300 | .00 | 5.35 | | 2.370 |
| 2 | SW | U | | .00 | 5.35 | | 4.361 |
| CANT | L | U | .300 | .00 | .70 | | 2.370 |
| CANT | D | U | .300 | .00 | .70 | | 2.370 |
| CANT | SW | U | | .00 | .70 | | 3.792 |

NOTE: LIVE LOADING is SKIPPED with a skip factor of .80

3.1 - LOADING AS APPEARS IN USER`S INPUT SCREEN PRIOR TO PROCESSING

=====

| UNIFORM | | | | | | | |
|---|-------|------|------------|----------------|-------------|----|----|
| (T/m ²), (CON. or PART.) (M O M E N T) | | | | | | | |
| SPAN | CLASS | TYPE | LINE(T/m) | (T@m or m-m) | (T-m @ m) | | |
| -1- | 2- | 3- | 4- | 5- | 6- | 7- | 8- |
| CANT | L | U | .200 | | | | |
| CANT | D | U | .300 | | | | |
| 1 | L | U | .200 | | | | |
| 1 | D | U | .300 | | | | |
| 2 | L | U | .200 | | | | |
| 2 | D | U | .300 | | | | |
| CANT | L | U | .300 | | | | |
| CANT | D | U | .300 | | | | |

NOTE: SELFWEIGHT INCLUSION REQUIRED
LIVE LOADING is SKIPPED with a skip factor of .80


4 - CALCULATED SECTION PROPERTIES

=====

4.1 For Uniform Spans and Cantilevers only

| SPAN | AREA | I | Yb | Yt |
|-------|-----------------|-----------------|-------|-------|
| | cm ² | cm ⁴ | cm | cm |
| -1- | 2- | 3- | 4- | 5- |
| CANT. | 15800.00 | .5267E+06 | 10.00 | 10.00 |
| 1 | 18170.00 | .8010E+06 | 11.50 | 11.50 |
| 2 | 18170.00 | .8010E+06 | 11.50 | 11.50 |
| CANT. | 15800.00 | .5267E+06 | 10.00 | 10.00 |

Note:
--- = Span/Cantilever is Nonuniform, see block 4.2



5 - DEAD LOAD MOMENTS, SHEARS & REACTIONS

=====

| SPAN | < 5.1 SPAN MOMENTS (Tm) > | | < 5.2 SPAN SHEARS (T) > | |
|------|---------------------------|---------|-------------------------|--------------|
| | M(l)* | Midspan | M(r)* | SH(l) SH(r) |
| -1 | -2 | -3 | -4 | -5 -6 |
| CANT | ----- | ----- | -3.08 | ----- 6.16 |
| 1 | -22.59 | 22.64 | -37.14 | -24.74 28.43 |
| 2 | -28.21 | 6.95 | -6.06 | -22.14 13.87 |
| CANT | -1.51 | ----- | ----- | -4.31 ----- |

Note:

* = Centerline moments

| JOINT | < 5.3 REACTIONS (T) > | <- 5.4 COLUMN MOMENTS (Tm) -> |
|-------|-----------------------|-------------------------------|
| -1 | -2 | -4 -5 |
| 1 | 30.91 | -10.05 -9.47 |
| 2 | 50.57 | 4.62 4.32 |
| 3 | 18.18 | 2.34 2.21 |

6 - LIVE LOAD MOMENTS, SHEARS & REACTIONS

=====

<-- 6.1 LIVE LOAD SPAN MOMENTS (Tm) and SHEAR FORCES (T) -->

| SPAN | <---- left* ----> | | <--- midspan ---> | | <---- right* ----> | | <--SHEAR FORCE--> | |
|------|-------------------|-------|-------------------|-------|--------------------|-------|-------------------|-------|
| | max | min | max | min | max | min | left | right |
| -1 | -2 | -3 | -4 | -5 | -6 | -7 | -8 | -9 |
| CL | ----- | ----- | ----- | ----- | -.79 | ----- | ----- | 1.58 |
| 1 | -5.34 | .03 | 5.31 | -.41 | -8.69 | -.81 | -5.82 | 6.67 |
| 2 | -6.58 | -2.38 | 2.41 | -1.13 | -2.01 | .53 | -5.17 | 3.31 |
| CR | -.58 | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | -1.66 | ----- |

Note:

* = Centerline moments

| JOINT | <- 6.2 REACTIONS (T) -> | | <----- 6.3 COLUMN MOMENTS (Tm) -----> | | | |
|-------|-------------------------|------|---------------------------------------|-------|------------------------|-------|
| | max | min | <--- LOWER COLUMN ---> | | <--- UPPER COLUMN ---> | |
| -1 | -2 | -3 | -4 | -5 | -6 | -7 |
| 1 | 7.59 | 1.44 | .43 | -2.77 | .40 | -2.61 |
| 2 | 11.99 | 4.45 | 2.14 | -1.05 | 2.00 | -.98 |
| 3 | 5.80 | .88 | 1.14 | -.64 | 1.07 | -.60 |

Note: Block 6.1 through 6.3 values are maxima of all skipped loading cases

7 - MOMENTS REDUCED TO FACE-OF-SUPPORT

=====

7.1 REDUCED DEAD LOAD MOMENTS (Tm)

| SPAN | <- left* -> | <- midspan -> | <- right* -> |
|------|-------------|---------------|--------------|
| -1 | -2 | -3 | -4 |
| CANT | ----- | ----- | -1.11 |
| 1 | -13.23 | 22.64 | -26.31 |
| 2 | -19.89 | 6.95 | -1.05 |
| CANT | -.28 | ----- | ----- |

Note:

* = face-of-support

7.2 R E D U C E D LIVE LOAD MOMENTS (Tm)

| SPAN | <----- left* -----> | | <----- midspan -----> | | <----- right* -----> | |
|---|---------------------|-------|-----------------------|-------|----------------------|------|
| | max | min | max | min | max | min |
| -1-----2-----3-----4-----5-----6-----7----- | | | | | | |
| CL | ----- | | ----- | | ----- | |
| 1 | -3.14 | -.01 | 5.31 | -.41 | -6.15 | -.77 |
| 2 | -4.64 | -1.11 | 2.41 | -1.13 | -.78 | .28 |
| CR | -.11 | | ----- | | ----- | |

Note:

* = face-of-support

8 - SUM OF DEAD AND LIVE MOMENTS (Tm)

Maxima of dead load and live load span moments combined
for serviceability checks (1.00DL + 1.00LL)

| SPAN | <----- left* -----> | | <----- midspan -----> | | <----- right* -----> | |
|---|---------------------|--------|-----------------------|-------|----------------------|--------|
| | max | min | max | min | max | min |
| -1-----2-----3-----4-----5-----6-----7----- | | | | | | |
| CL | ----- | | ----- | | ----- | |
| 1 | -16.37 | -13.24 | 27.95 | 22.23 | -32.46 | -27.08 |
| 2 | -24.52 | -21.00 | 9.35 | 5.82 | -1.84 | -.77 |
| CR | -.38 | | ----- | | ----- | |

Note:

* = face-of-support

9 - SELECTED POST-TENSIONING FORCES AND TENDON PROFILES

9.1 PROFILE TYPES AND PARAMETERS

LEGEND:

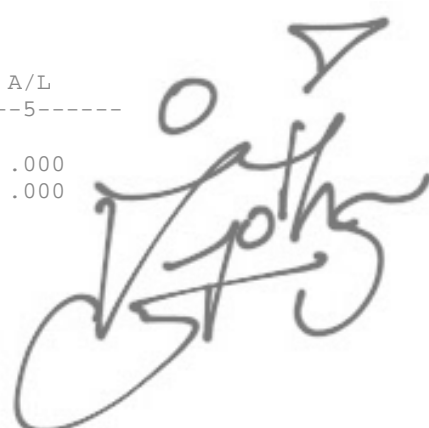
For Span:

- 1 = reversed parabola
- 2 = simple parabola with straight portion over support
- 3 = harped tendon

For Cantilever:

- 1 = simple parabola
- 2 = partial parabola
- 3 = harped tendon

| 9.2 | T E N D O N | | P R O F I L E | | |
|-------------------------------------|-------------|------|---------------|------|------|
| | TYPE | X1/L | X2/L | X3/L | A/L |
| -----1-----2-----3-----4-----5----- | | | | | |
| CANT | 1 | | | .000 | |
| 1 | 1 | .100 | .500 | .100 | .000 |
| 2 | 1 | .100 | .500 | .100 | .000 |
| CANT | 1 | .000 | | | |



9.3 - SELECTED POST-TENSIONING FORCES AND TENDON DRAPE

Tendon editing mode selected: TENDON SELECTION

| SPAN | SELECTED VALUES | | | CALCULATED VALUES | | | |
|------|-----------------|--------------------|----------------------|---------------------|---------------------------|------------|------------|
| | FORCE (T/-) | LEFT DISTANCE (cm) | CENTER DISTANCE (cm) | RIGHT DISTANCE (cm) | P/A (Kg/cm ²) | Wbal (T/-) | Wbal (%DL) |
| CANT | 246.194 | 10.00 | | 11.60 | 15.77 | 7.975 | 129 |
| 1 | 263.943 | 11.60 | 4.20 | 18.60 | 14.53 | 3.688 | 55 |
| 2 | 254.723 | 18.60 | 8.20 | 10.60 | 14.02 | 4.556 | 68 |
| CANT | 245.398 | 10.60 | | 10.00 | 15.64 | 6.052 | 98 |

Approximate weight of strand 272.7 Kg

9.35 - TENDON SELECTION DATA:

| TYPE | SEL. | FORCE (T) | TENDON EXTENTS | | | |
|------|------|-----------|----------------|-----|-----|-----|
| | | | <C> | <1> | <2> | <C> |
| B | 11 | 11.76 | | | | |
| C | 11 | 11.76 | | | | |

9.5 REQUIRED MINIMUM POST-TENSIONING FORCES (T)

| SPAN | BASED ON STRESS CONDITIONS | | | BASED ON MINIMUM P/A | | |
|------|----------------------------|--------|--------|----------------------|--------|--------|
| | LEFT* | CENTER | RIGHT* | LEFT | CENTER | RIGHT |
| CANT | | | .00 | | | 158.00 |
| 1 | .00 | 89.90 | 117.76 | 181.70 | 181.70 | 181.70 |
| 2 | 50.28 | .00 | .00 | 181.70 | 181.70 | 181.70 |
| CANT | .00 | | | 158.00 | | |

Note: * = face-of-support

9.6 SERVICE STRESSES (Kg/cm²)(tension shown positive)

| | LEFT * | | | | RIGHT * | | | |
|----|--------|--------|--------|--------|---------|--------|--------|--------|
| | TOP | | BOTTOM | | TOP | | BOTTOM | |
| | max-T | max-C | max-T | max-C | max-T | max-C | max-T | max-C |
| CL | | | | | | | | |
| 1 | | -6.73 | | -25.57 | 4.70 | -3.03 | | -15.51 |
| 2 | | -5.41 | | -28.73 | | -13.97 | | -15.01 |
| CR | | -15.51 | | -15.73 | | | | |

Note: * = face-of-support

| | CENTER | | | |
|--|--------|-------|--------|-------|
| | TOP | | BOTTOM | |
| | max-T | max-C | max-T | max-C |
| | | | | |

| | | | | |
|----|-------|--------|-------|--------|
| CL | ----- | ----- | ----- | ----- |
| 1 | ----- | -34.87 | 5.81 | -2.40 |
| 2 | ----- | -17.44 | ----- | -15.68 |
| CR | ----- | ----- | ----- | ----- |

9.7 POST-TENSIONING B A L A N C E D M O M E N T S , S H E A R S & R E A C T I O N S

| SPAN | <-- S P A N M O M E N T S (Tm) --> | | | <-- SPAN SHEARS (T) --> | |
|---------------------------------------|-------------------------------------|---------|--------|---------------------------|-------|
| | left* | midspan | right* | SH(l) | SH(r) |
| -1-----2-----3-----4-----5-----6----- | | | | | |
| CANT | ----- | ----- | 1.43 | ----- | 4.78 |
| 1 | 8.25 | -13.78 | 18.77 | .99 | .99 |
| 2 | 14.64 | -6.97 | .94 | -1.09 | -1.09 |
| CANT | .27 | ----- | ----- | 1.82 | ----- |

Note: * = face-of-support

| -joint-----2-----3-----4-----5-----6----- | <--REACTIONS (T)--> | | <-- COLUMN MOMENTS (Tm) --> | |
|---|-----------------------|---------------|------------------------------|---------------|
| | Lower columns | Upper columns | Lower columns | Upper columns |
| 1 | -.986 | 5.072 | 4.779 | |
| 2 | 2.077 | -1.588 | -1.483 | |
| 3 | -1.091 | -2.290 | -2.158 | |

10 - F A C T O R E D M O M E N T S & R E A C T I O N S

Calculated as (1.40D + 1.70L + 1.00 secondary moment effects)

10.1 FACTORED DESIGN MOMENTS (Tm)

| SPAN | <----- left* -----> | | <----- midspan -----> | | <----- right* -----> | |
|---|---------------------|--------|-----------------------|-------|----------------------|--------|
| | max | min | max | min | max | min |
| -1-----2-----3-----4-----5-----6-----7----- | | | | | | |
| CL | ----- | ----- | ----- | ----- | -2.04 | ----- |
| 1 | -14.42 | -9.11 | 46.49 | 36.77 | -45.20 | -36.05 |
| 2 | -36.68 | -30.68 | 15.35 | 9.33 | 1.20 | 3.01 |
| CR | -.57 | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- |

Note: * = face-of-support

10.2 SECONDARY MOMENTS (Tm)

| SPAN | <-- left* --> | <- midspan -> | <-- right* --> |
|---------------------------|---------------|---------------|----------------|
| -1-----2-----3-----4----- | | | |
| 1 | 9.44 | 5.77 | 2.10 |
| 2 | -.95 | 1.53 | 4.01 |

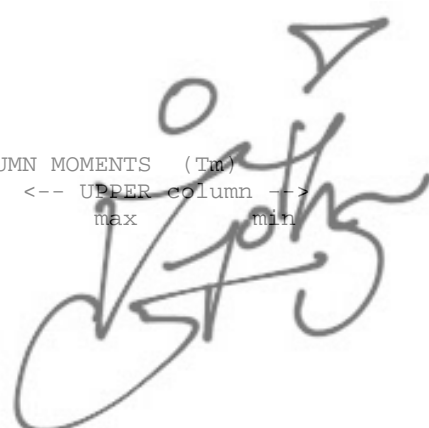
Note: * = face-of-support

10.3 FACTORED REACTIONS (T)

| | | |
|-------|-----|-----|
| JOINT | max | min |
|-------|-----|-----|

10.4 FACTORED COLUMN MOMENTS (Tm)

| <-- LOWER column --> | | <-- UPPER column --> | |
|----------------------|-----|----------------------|-----|
| max | min | max | min |



| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |
|---|-------|-------|-------|--------|-------|--------|
| 1 | 55.20 | 44.74 | -8.27 | -13.70 | -7.79 | -12.91 |
| 2 | 93.26 | 80.43 | 8.53 | 3.10 | 7.96 | 2.89 |
| 3 | 34.22 | 25.86 | 2.92 | -1.10 | 2.75 | -1.09 |

11 - MILD STEEL

Support cut-off length for minimum steel(length/span)17
 Span cut-off length for minimum steel(length/span)33
 Top bar extension beyond where required 30.00 cm
 Bottom bar extension beyond where required 30.00 cm

REINFORCEMENT based on NO REDISTRIBUTION of factored moments

11.1 TOTAL WEIGHT OF REBAR = .0 Kg AVERAGE = .0 Kg/m^2
 TOTAL AREA COVERED = 933.03 m^2

11.2.1 STEEL AT MID - SPAN

| SPAN | T O P | | | | B O T T O M | | | |
|------|------------|--------------------------|------------|-----|-------------|--------------------------|------------|-----|
| | As (cm^2) | DIFFERENT REBAR CRITERIA | | | As (cm^2) | DIFFERENT REBAR CRITERIA | | |
| | <---ULT--- | ---- | TENS-----> | | <---ULT--- | ---- | TENS-----> | |
| 1 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) |
| 2 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) |

11.3.1 STEEL AT SUPPORTS

| JOINT | T O P | | | | B O T T O M | | | |
|-------|------------|--------------------------|-----------|-----|-------------|--------------------------|-----------|-----|
| | As (cm^2) | DIFFERENT REBAR CRITERIA | | | As (cm^2) | DIFFERENT REBAR CRITERIA | | |
| | <---ULT--- | ---- | MIN-----> | | <---ULT--- | ---- | MIN-----> | |
| 1 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) |
| 2 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) |
| 3 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) |

11.2.2 & 11.3.2 LISTING OF THE ENTIRE PROVIDED REBAR

| SPAN | ID | LOCATION | NUM | BAR | LENGTH [cm] | AREA [cm^2] |
|------|----|----------|-----|-----|-------------|-------------|
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |

Notes:

Bar location - T = Top, B = Bottom.

NUM - Number of bars.

For two-way systems a minimum of 4 bars is specified over the supports. Refer to tables 11.5.1,11.5.2 and PTsum graphical display for positioning of bars.

11.5.1 ARRANGEMENT OF TOP BARS

| ----- ----- TOP STEEL ----- ----- | | | | | |
|-----------------------------------|----|----------|-----|-----|-------------|
| SPAN | ID | LOCATION | NUM | BAR | LENGTH [cm] |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 |

11.5.2 ARRANGEMENT OF BOTTOM BARS

| ----- ----- BOTTOM STEEL ----- ----- | | | | | |
|--------------------------------------|--|--|--|--|--|
|--------------------------------------|--|--|--|--|--|



| SPAN | ID | LOCATION | NUM | BAR | LENGTH [cm] |
|---------|----------|----------|---------|--------|-------------|
| --1---- | --2----- | 3----- | ---4--- | 5----- | 6----- |

12 - PUNCHING SHEAR CHECK

LEGEND:

- CONDITION... 1 = INTERIOR COLUMN
 2 = END COLUMN
 3 = CORNER COLUMN
 4 = EDGE COLUMN (PARALLEL TO SPAN)
 5 = EDGE BEAM, WALL, OR OTHER NON-CONFORMING GEOMETRY
 PERFORM SHEAR CHECK MANUALLY
 6 = STRIP TOO NARROW TO DEVELOP PUNCHING SHEAR

- CASE..... 1 = STRESS WITHIN SECTION #1 GOVERNS (COL.CAP OR SLAB)
 2 = STRESS WITHIN SECTION #2 GOVERNS (DROP PANEL OR SLAB)

| JNT | COND. | FACTORED ACTIONS | | <- PUNCHING SHEAR STRESSES IN Kg/cm ² -> | | | | | STRESS RATIO | CASE |
|--------|--------|------------------|------------|---|---------------|--------|------------|--------|--------------|------|
| | | shear T | moment T-m | due to shear | due to moment | TOTAL | allow-able | | | |
| -1---- | 2----- | 3----- | 4----- | 5----- | 6----- | 7----- | 8----- | 9----- | 10-- | |
| 1 | 2 | 55.20 | 26.61 | 12.17 | 6.65 | 18.82 | 16.38 | 1.15 | 1 | |
| 2 | 1 | 93.26 | 16.49 | 15.48 | 4.34 | 19.83 | 18.01 | 1.10 | 1 | |
| 3 | 2 | 34.22 | 5.68 | 7.54 | .09 | 7.64 | 16.38 | .47 | 1 | |

PUNCHING SHEAR STRESS IN ONE OR MORE LOCATIONS EXCEEDS THE PERMISSIBLE VALUE. PROVIDE SHEAR REINFORCEMENT, OR ENLARGE THE SECTION RESISTING THE PUNCHING SHEAR

13 - MAXIMUM SPAN DEFLECTIONS

Concrete`s modulus of elasticity $E_c = 274.60 \text{ T/cm}^2$
 Creep factor $K = 2.00$
 Ineffective/Igross...(due to cracking)..... $K = 1.00$

Where stresses exceed $1.616(f_c')^{1/2}$ cracking of section is allowed for.
 Values in parentheses are (span/max deflection) ratios

<.....DEFLECTION ARE ALL IN cm , DOWNWARD POSITIVE.....>

| SPAN | DL | DL+PT | DL+PT+CREEP | LL | DL+PT+LL+CREEP |
|---------|--------|--------|-------------|-----------|----------------|
| -1----- | 2----- | 3----- | 4----- | 5----- | 6----- |
| CANL | -.1 | -.1 | -.2(460) | .0(3238) | -.2(403) |
| 1 | .5 | .2 | .6(1228) | .1(6854) | .8(1041) |
| 2 | .1 | .0 | .0(24597) | .0(43986) | .0(55800) |
| CANR | .0 | .0 | .0(*****) | .0(16511) | .0(15106) |



16 - FRICTION, ELONGATION AND LONG TERM STRESS LOSSES

16.6 LONG TERM STRESS LOSS CALCULATIONS

16.6.1 INPUT PARAMETERS :

| | | |
|--|---------|-------------------|
| Type of strand | LOW LAX | |
| Modulus of elasticity of strand | 2040.00 | T/cm ² |
| Average weight of concrete | NORMAL | |
| Estimate age of concrete at stressing | 3 | days |
| Modulus of elasticity of concrete at stressing | 238.00 | T/cm ² |
| Modulus of elasticity of concrete at 28 days | 274.60 | T/cm ² |
| Estimate of average relative humidity | 80.00 | % |
| Volume to surface ratio of member | 12.50 | cm |

16.6.2 CALCULATED LONG-TERM STRESS LOSS(average of all tendons) :

| SPAN | <----- STRESS (T/cm ²) -----> | | |
|--------------------------|---|--------|-------|
| | start | center | right |
| -1-----2-----3-----4---- | | | |
| CANL | | | .62 |
| 1 | .59 | .54 | .51 |
| 2 | .57 | .62 | .58 |
| CANR | .61 | | |

16.7 FRICTION AND ELONGATION CALCULATIONS

16.7.1 INPUT PARAMETERS :

| | | |
|--|-------|-------------------|
| Coefficient of angular friction (meu) | .250 | /rad |
| Coefficient of wobble friction (K) | .0060 | /m |
| Ultimate strength of strand | 19.0 | T/cm ² |
| Ratio of jacking stress to strand's ultimate strength | .775 | |
| Anchor set | .600 | cm |
| Cross-sectional area of strand | .990 | cm ² |

16.7.2 CALCULATED STRESSES(average of all tendons) :

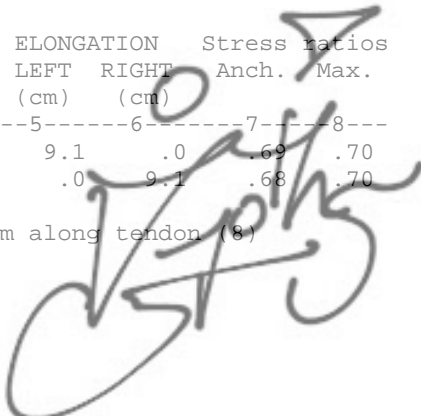
| SPAN | LENGTH m | P | <TENDON HEIGHT(cm) > | | | Horizontal ratios | | | <-- STRESS(T/cm ²)--> | | | |
|---|-------------|---|----------------------|--------|-------|-------------------|------|------|-----------------------------------|--------|-------|-------|
| | | | start | center | right | X1/L | X2/L | X3/L | start | center | right | |
| -1-----2-----3-----4-----5-----6-----7-----8-----9-----10-----11-----12-- | | | | | | | | | | | | |
| CANL | 1.00 | 1 | 10.0 | | 11.6 | | | .00 | | | | 11.44 |
| 1 | 7.90 | 1 | 11.6 | 4.2 | 18.6 | .10 | .50 | .10 | 11.48 | 12.12 | | 12.49 |
| 2 | 5.35 | 1 | 18.6 | 8.2 | 10.6 | .10 | .50 | .10 | 12.43 | 11.70 | | 11.37 |
| CANR | .70 | 1 | 10.6 | | 10.0 | | | .00 | | | 11.35 | |

Note: P= tendon profile (refer to legend of data block 9)
Stresses at each location are the average of strands after anchor set, and after long-term losses

16.8 TENDON SELECTION AND DATA:

| TYPE OFF FORCE | CAN<----- S P A N S ----->CAN | <----- TENDON EXTENTS -----> | | | ELONGATION | | Stress ratios | |
|--|-------------------------------|------------------------------|------|-------|------------|------|---------------|--|
| | | <-><1><2><-> | LEFT | RIGHT | ANCH. | Max. | | |
| -1-----2-----3-----4-----5-----6-----7-----8-- | | | | | | | | |
| B | 11 11.76 | <===== | 9.1 | .0 | .69 | .70 | | |
| C | 11 11.76 | =====> | .0 | 9.1 | .68 | .70 | | |

Note: Force is the average value per strand (T)
Stress ratios are at anchorage (7) and maximum along tendon (8)



 P O S T E N E N G I N E E R I N G C O . , L T D
 39/147 POSTEN HOUSE BLDG. LARD PRAO 23, RATCHADHA-PHISEK RD., JANTRAKASEM,
 JATUJAK, BANGKOK 10900 Tel. 9390152-6 Fax. 9390157

ADAPT-PT FOR POST-TENSIONED BEAM/SLAB DESIGN
 Version 7.00 AMERICAN (ACI 318-99/UBC-77)
 ADAPT CORPORATION - Structural Concrete Software System
 1733 Woodside Road, Suite 220, Redwood City, California 94061
 Phone: (650)306-2400, Fax: (650)364-4678
 Email: Support@AdaptSoft.com, Web site: http://www.AdaptSoft.com

DATE AND TIME OF PROGRAM EXECUTION: Nov 12, 2014 At Time: 11:
 PROJECT FILE: Line B

P R O J E C T T I T L E:
 J building
 2FL-lineB

1 - USER SPECIFIED G E N E R A L D E S I G N P A R A M E T E R S
 =====

CONCRETE:

STRENGTH at 28 days, for BEAMS/SLABS 320.00 Kg/cm²
 for COLUMNS 240.00 Kg/cm²

MODULUS OF ELASTICITY for BEAMS/SLABS 274.60 T/cm²
 for COLUMNS 238.00 T/cm²

CREEP factor for deflections for BEAMS/SLABS 2.00
 CONCRETE WEIGHT NORMAL

SELF WEIGHT 2400.00 Kg/m³

TENSION STRESS limits (multiple of (f'c)^{1/2})
 At Top 1.590
 At Bottom 1.590

COMPRESSION STRESS limits (multiple of (f'c))
 At all locations450

REINFORCEMENT:

YIELD Strength 4.00 T/cm²
 Minimum Cover at TOP 3.00 cm
 Minimum Cover at BOTTOM 3.00 cm

POST-TENSIONING:

SYSTEM BONDED
 Ultimate strength of strand 19.00 T/cm²
 Average effective stress in strand (final) 10.00 T/cm²
 Strand area..... .990 cm²
 Min CGS of tendon from TOP..... 4.40 cm
 Min CGS of tendon from BOTTOM for INTERIOR spans.. 4.20 cm
 Min CGS of tendon from BOTTOM for EXTERIOR spans.. 4.20 cm
 Min average precompression 10.00 Kg/cm²
 Max spacing between strands (factor of slab depth) 8.00
 Tendon profile type and support widths..... (see section 9)

ANALYSIS OPTIONS USED:

Structural system(using EQUIVALENT FRAME).... TWO-WAY
 Moments REDUCED to face of support YES

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

2 - I N P U T G E O M E T R Y

2.1.1 PRINCIPAL SPAN DATA OF UNIFORM SPANS

| S P A N | T Y P E | F L O A D | L E N G T H | W I D T H | D E P T H | T O P | | B O T T O M / M I D D L E | | R E F | M U L T I P L I E R | |
|------------------|------------------|-----------------------|----------------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|---|-----------------------|-------------|--|------------------|
| | | | | | | w i d t h | t h i c k | w i d t h | t h i c k | | H E I G H T | l e f t |
| N E M | | | m | cm | cm | cm | cm | cm | cm | cm | cm | cm |
| C | U | 1 | 2.20 | 100.00 | 23.00 | | | | | 23.00 | 3.98 | 2.68 |
| 1 | U | 1 | 7.90 | 100.00 | 23.00 | | | | | 23.00 | 3.98 | 2.68 |
| 2 | U | 1 | 7.90 | 100.00 | 23.00 | | | | | 23.00 | 3.98 | 2.68 |
| 3 | U | 1 | 7.90 | 100.00 | 23.00 | | | | | 23.00 | 3.98 | 2.68 |
| 4 | U | 1 | 7.90 | 100.00 | 23.00 | | | | | 23.00 | 3.98 | 2.68 |
| C | U | 1 | .60 | 100.00 | 23.00 | | | | | 23.00 | 3.98 | 2.68 |

LEGEND:

- 1 - SPAN
 - C = Cantilever
- 2 - TYPE
 - U = Uniform; prismatic
 - N = Nonuniform section
- 3 - FORM
 - 1 = Rectangular section
 - 2 = T or Inverted L section
 - 3 = I section
 - 4 = Extended T or L section
 - 7 = Joist
 - 8 = Waffle
- 11 - Top surface to reference line

2.2 - S U P P O R T W I D T H A N D C O L U M N D A T A

| J O I N T | S U P P O R T | | L O W E R C O L U M N | | | U P P E R C O L U M N | | | |
|-----------------------|---------------------------------|----------------------------|---|-------|--------------|---|--------------------|-------|--------------|
| | W I D T H | L E N G T H | B (D I A) | D | C B C* | L E N G T H | B (D I A) | D | C B C* |
| | cm | m | cm | cm | | m | cm | cm | |
| 1 | 40.00 | 3.00 | 80.00 | 40.00 | (1) | 3.00 | 80.00 | 40.00 | (1) |
| 2 | 40.00 | 3.00 | 80.00 | 40.00 | (1) | 3.00 | 80.00 | 40.00 | (1) |
| 3 | 40.00 | 3.00 | 80.00 | 40.00 | (1) | 3.00 | 80.00 | 40.00 | (1) |
| 4 | 40.00 | 3.00 | 80.00 | 40.00 | (1) | 3.00 | 80.00 | 40.00 | (1) |
| 5 | 40.00 | 3.00 | 80.00 | 40.00 | (1) | 3.00 | 80.00 | 40.00 | (1) |

*THE COLUMN BOUNDARY CONDITION CODES (CBC)

- Fixed at both ends ... (STANDARD) = 1
- Hinged at near end, fixed at far end = 2
- Fixed at near end, hinged at far end = 3
- Fixed at near end, roller with rotational fixity at far end .. = 4

3 - I N P U T A P P L I E D L O A D I N G

- <---CLASS--->
 - D = DEAD LOAD
 - L = LIVE LOAD
- <-----TYPE----->
 - U = UNIFORM
 - C = CONCENTRATED
 - Li = LINE LOAD
 - P = PARTIAL UNIFORM
 - M = APPLIED MOMENT

SW= SELF WEIGHT Computed from geometry input and treated as dead loading
Unit selfweight W = 2400.0 Kg/m^3

| SPAN | CLASS | TYPE | Intensity T/m^2 | (From ... (m | To) (M m) (T-m or T ...m) | Total on Trib T/m | | |
|---------|--------|--------|--------------------|-------------------|-----------------------------------|----------------------|--------|--------|
| -1----- | 2----- | 3----- | 4----- | 5----- | 6----- | 7----- | 8----- | 9----- |
| CANT | L | U | .200 | .00 | 2.20 | | | 1.332 |
| CANT | D | U | .300 | .00 | 2.20 | | | 1.998 |
| CANT | SW | U | | .00 | 2.20 | | | 3.676 |
| 1 | L | U | .200 | .00 | 7.90 | | | 1.332 |
| 1 | D | U | .300 | .00 | 7.90 | | | 1.998 |
| 1 | SW | U | | .00 | 7.90 | | | 3.676 |
| 2 | L | U | .200 | .00 | 7.90 | | | 1.332 |
| 2 | D | U | .300 | .00 | 7.90 | | | 1.998 |
| 2 | SW | U | | .00 | 7.90 | | | 3.676 |
| 3 | L | U | .200 | .00 | 7.90 | | | 1.332 |
| 3 | D | U | .300 | .00 | 7.90 | | | 1.998 |
| 3 | SW | U | | .00 | 7.90 | | | 3.676 |
| 4 | L | U | .200 | .00 | 7.90 | | | 1.332 |
| 4 | D | U | .300 | .00 | 7.90 | | | 1.998 |
| 4 | SW | U | | .00 | 7.90 | | | 3.676 |
| CANT | L | U | .200 | .00 | .60 | | | 1.332 |
| CANT | D | U | .300 | .00 | .60 | | | 1.998 |
| CANT | SW | U | | .00 | .60 | | | 3.676 |

NOTE: LIVE LOADING is SKIPPED with a skip factor of .80

3.1 - LOADING AS APPEARS IN USER'S INPUT SCREEN PRIOR TO PROCESSING

| SPAN | CLASS | TYPE | UNIFORM | | | | |
|---------|--------|--------|---------------------------|-------------------------------------|--------------------------------|--------|--------|
| | | | (T/m^2), LINE(T/m) | (CON. or PART.) (T@m or m-m) | (M O M E N T) (T-m @ m) | | |
| -1----- | 2----- | 3----- | 4----- | 5----- | 6----- | 7----- | 8----- |
| CANT | L | U | .200 | | | | |
| CANT | D | U | .300 | | | | |
| 1 | L | U | .200 | | | | |
| 1 | D | U | .300 | | | | |
| 2 | L | U | .200 | | | | |
| 2 | D | U | .300 | | | | |
| 3 | L | U | .200 | | | | |
| 3 | D | U | .300 | | | | |
| 4 | L | U | .200 | | | | |
| 4 | D | U | .300 | | | | |
| CANT | L | U | .200 | | | | |
| CANT | D | U | .300 | | | | |

NOTE: SELFWEIGHT INCLUSION REQUIRED
LIVE LOADING is SKIPPED with a skip factor of .80

4 - CALCULATED SECTION PROPERTIES

4.1 For Uniform Spans and Cantilevers only



| SPAN | AREA cm ² | I cm ⁴ | Yb cm | Yt cm |
|---------------------------------|-------------------------|----------------------|----------|----------|
| -1-----2-----3-----4-----5----- | | | | |
| CANT. | 15318.00 | .6753E+06 | 11.50 | 11.50 |
| 1 | 15318.00 | .6753E+06 | 11.50 | 11.50 |
| 2 | 15318.00 | .6753E+06 | 11.50 | 11.50 |
| 3 | 15318.00 | .6753E+06 | 11.50 | 11.50 |
| 4 | 15318.00 | .6753E+06 | 11.50 | 11.50 |
| CANT. | 15318.00 | .6753E+06 | 11.50 | 11.50 |

Note:

--- = Span/Cantilever is Nonuniform, see block 4.2

5 - DEAD LOAD MOMENTS, SHEARS & REACTIONS

| < 5.1 SPAN MOMENTS (Tm) > | | | < 5.2 SPAN SHEARS (T) > | | |
|---------------------------------------|--------|---------|-------------------------|--------|-------|
| SPAN | M(l)* | Midspan | M(r)* | SH(l) | SH(r) |
| -1-----2-----3-----4-----5-----6----- | | | | | |
| CANT | ----- | ----- | -13.73 | ----- | 12.48 |
| 1 | -21.62 | 17.04 | -32.83 | -20.99 | 23.83 |
| 2 | -31.47 | 14.14 | -28.79 | -22.75 | 22.07 |
| 3 | -28.58 | 13.69 | -32.57 | -21.91 | 22.92 |
| 4 | -35.11 | 19.13 | -15.17 | -24.94 | 19.89 |
| CANT | -1.02 | ----- | ----- | -3.40 | ----- |

Note:

* = Centerline moments

| JOINT | < 5.3 REACTIONS (T) > | <- 5.4 COLUMN MOMENTS (Tm) -> |
|---------------------------------|-----------------------|--------------------------------|
| | | Lower columns Upper columns |
| -1-----2-----3-----4-----5----- | | |
| 1 | 33.48 | -4.08 -3.81 |
| 2 | 46.59 | .70 .65 |
| 3 | 43.98 | .11 .10 |
| 4 | 47.86 | -1.31 -1.22 |
| 5 | 23.29 | 7.32 6.83 |

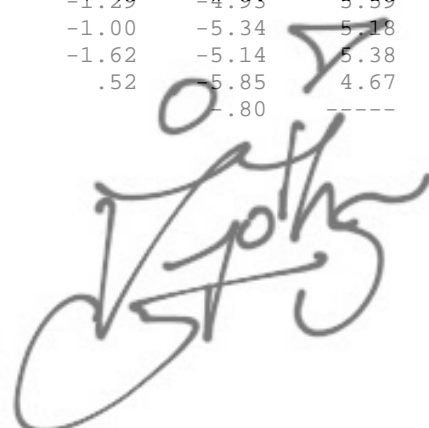
6 - LIVE LOAD MOMENTS, SHEARS & REACTIONS

<-- 6.1 LIVE LOAD SPAN MOMENTS (Tm) and SHEAR FORCES (T) -->

| SPAN | <---- left* ----> | | <--- midspan ---> | | <---- right* ----> | | <--SHEAR FORCE--> | |
|---|-------------------|-------|-------------------|-------|--------------------|-------|-------------------|-------|
| | max | min | max | min | max | min | left | right |
| -1-----2-----3-----4-----5-----6-----7-----8-----9----- | | | | | | | | |
| CL | ----- | ----- | ----- | ----- | -3.22 | ----- | ----- | 2.93 |
| 1 | -5.07 | -.69 | 4.43 | -1.23 | -7.71 | -1.29 | -4.93 | 5.59 |
| 2 | -7.39 | -1.56 | 4.16 | -1.50 | -6.76 | -1.00 | -5.34 | 5.18 |
| 3 | -6.71 | -.92 | 4.09 | -1.51 | -7.65 | -1.62 | -5.14 | 5.38 |
| 4 | -8.24 | -1.72 | 4.49 | -.84 | -3.56 | .52 | 5.85 | 4.67 |
| CR | -.24 | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | -1.80 | ----- |

Note:

* = Centerline moments



```

        <- 6.2 REACTIONS (T) -> <----- 6.3 COLUMN MOMENTS (Tm) ----->
                <--- LOWER COLUMN ---> <--- UPPER COLUMN --->
JOINT      max      min      max      min      max      min
-1-----2-----3-----4-----5-----6-----7-----
1           8.29     2.76     1.22     -2.17     1.14     -2.03
2           11.83     4.80     1.78     -1.62     1.67     -1.51
3           11.56     4.52     1.71     -1.68     1.59     -1.57
4           11.82     5.09     1.48     -1.79     1.38     -1.67
5           5.90      .37      2.18     -.46     2.03     -.43

```

Note: Block 6.1 through 6.3 values are maxima of all skipped loading cases

7 - M O M E N T S REDUCED TO FACE-OF-SUPPORT

7.1 R E D U C E D DEAD LOAD MOMENTS (Tm)

```

SPAN      <- left* -> <- midspan -> <- right* ->
-1-----2-----3-----4-----
CANT      -----
1          -17.53     17.04     -28.17
2          -27.03     14.14     -24.49
3          -24.31     13.69     -28.10
4          -30.23     19.13     -11.31
CANT      - .45      -----

```

Note: * = face-of-support

7.2 R E D U C E D LIVE LOAD MOMENTS (Tm)

```

        <----- left* -----> <----- midspan -----> <----- right* ----->
SPAN      max      min      max      min      max      min
-1-----2-----3-----4-----5-----6-----7-----
CL        -----
1          -4.11     -.72      4.43     -1.23     -6.61     -1.28
2          -6.35     -1.55     4.16     -1.50     -5.82     -1.02
3          -5.78     -.94      4.09     -1.51     -6.60     -1.62
4          -7.10     -1.67     4.49     -.84      -2.65     .45
CR        -.11      -----

```

Note: * = face-of-support

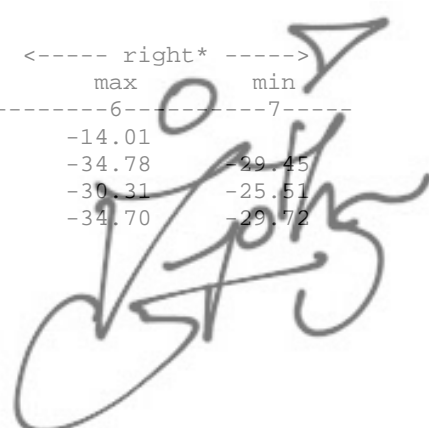
8 - S U M O F D E A D A N D L I V E M O M E N T S (Tm)

Maxima of dead load and live load span moments combined for serviceability checks (1.00DL + 1.00LL)

```

        <----- left* -----> <----- midspan -----> <----- right* ----->
SPAN      max      min      max      min      max      min
-1-----2-----3-----4-----5-----6-----7-----
CL        -----
1          -21.65     -18.25     21.47     15.81     -34.78     -29.45
2          -33.38     -28.58     18.30     12.64     -30.31     -25.51
3          -30.09     -25.25     17.77     12.18     -34.70     -29.72

```



| | | | | | | |
|----|--------|--------|-------|-------|--------|--------|
| 4 | -37.33 | -31.90 | 23.62 | 18.29 | -13.96 | -10.86 |
| CR | -.56 | | ----- | | ----- | |

Note:

* = face-of-support

9 - SELECTED POST-TENSIONING FORCES AND TENDON PROFILES

9.1 PROFILE TYPES AND PARAMETERS

LEGEND:

For Span:

- 1 = reversed parabola
- 2 = simple parabola with straight portion over support
- 3 = harped tendon

For Cantilever:

- 1 = simple parabola
- 2 = partial parabola
- 3 = harped tendon

| 9.2 | T E N D O N | | P R O F I L E | | |
|------|-------------|------|---------------|------|------|
| | TYPE | X1/L | X2/L | X3/L | A/L |
| | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
| CANT | 1 | | | .000 | |
| 1 | 1 | .100 | .500 | .100 | .000 |
| 2 | 1 | .100 | .500 | .100 | .000 |
| 3 | 1 | .100 | .500 | .100 | .000 |
| 4 | 1 | .100 | .500 | .100 | .000 |
| CANT | 1 | .100 | | | |

9.3 - SELECTED POST-TENSIONING FORCES AND TENDON DRAPE

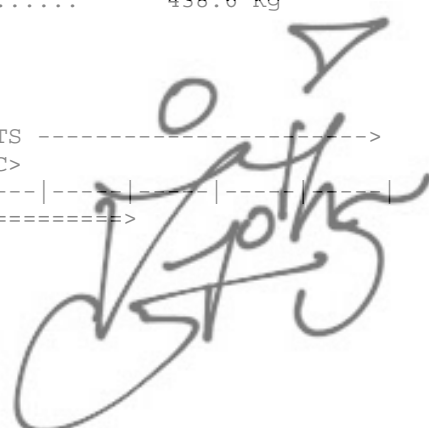
Tendon editing mode selected: TENDON SELECTION

| SPAN | SELECTED VALUES | | | | CALCULATED VALUES | | |
|------|-----------------|----------------------------|--------|-------|-------------------|------------|------------|
| | FORCE (T/-) | -< DISTANCE OF CGS (cm) -> | | | P/A (Kg/cm^2) | Wbal (T/-) | Wbal (%DL) |
| | | Left | Center | Right | | | |
| CANT | 164.946 | 11.50 | | 17.60 | 10.98 | 4.240 | 75 |
| 1 | 181.474 | 17.60 | 4.20 | 18.60 | 11.85 | 3.233 | 57 |
| 2 | 170.166 | 18.60 | 4.20 | 18.60 | 11.11 | 3.141 | 55 |
| 3 | 178.220 | 18.60 | 4.20 | 18.60 | 11.63 | 3.290 | 58 |
| 4 | 216.600 | 18.60 | 4.20 | 11.50 | 14.14 | 3.012 | 53 |
| CANT | 204.790 | 11.50 | | 11.50 | 13.40 | .000 | 0 |

Approximate weight of strand 438.6 Kg

9.35 - TENDON SELECTION DATA:

| TYPE | SEL. | FORCE (T) | TENDON EXTENTS | | | | | |
|------|------|-----------|----------------|-----|-----|-----|-----|-----|
| | | | <C> | <1> | <2> | <3> | <4> | <C> |
| A | 15 | 11.76 | | | | | | |



C 3 11.96 |=====>

9.5 R E Q U I R E D M I N I M U M P O S T - T E N S I O N I N G F O R C E S (T)

| SPAN | <- BASED ON STRESS CONDITIONS -> | | | <- BASED ON MINIMUM P/A -> | | |
|---------|----------------------------------|--------|--------|----------------------------|--------|--------|
| | LEFT* | CENTER | RIGHT* | LEFT | CENTER | RIGHT |
| -1----- | 2----- | 3----- | 4----- | 5----- | 6----- | 7----- |
| CANT | ----- | ----- | .00 | ----- | ----- | 153.18 |
| 1 | 45.09 | 48.62 | 142.90 | 153.18 | 153.18 | 153.18 |
| 2 | 133.04 | 16.80 | 106.63 | 153.18 | 153.18 | 153.18 |
| 3 | 105.09 | 11.12 | 155.61 | 153.18 | 153.18 | 153.18 |
| 4 | 175.03 | 76.93 | .00 | 153.18 | 153.18 | 153.18 |
| CANT | .00 | ----- | ----- | 153.18 | ----- | ----- |

Note:
* = face-of-support

9.6 S E R V I C E S T R E S S E S (Kg/cm^2)(tension shown positive)

| | L E F T * | | | | R I G H T * | | | |
|---------|-----------|--------|--------|--------|-------------|--------|--------|--------|
| | TOP | | BOTTOM | | TOP | | BOTTOM | |
| | max-T | max-C | max-T | max-C | max-T | max-C | max-T | max-C |
| -1----- | 2----- | 3----- | 4----- | 5----- | 6----- | 7----- | 8----- | 9----- |
| CL | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | -5.64 | ----- | -20.77 |
| 1 | 5.35 | -.43 | ----- | -27.38 | 20.05 | ----- | ----- | -43.79 |
| 2 | 18.67 | ----- | ----- | -42.02 | 15.11 | ----- | ----- | -37.04 |
| 3 | 14.19 | ----- | ----- | -36.49 | 14.76 | ----- | ----- | -44.15 |
| 4 | 18.25 | ----- | ----- | -47.73 | ----- | -5.30 | ----- | -26.79 |
| CR | ----- | -12.61 | ----- | -14.33 | ----- | ----- | ----- | ----- |

Note:
* = face-of-support

| | C E N T E R | | | |
|---------|-------------|--------|--------|--------|
| | TOP | | BOTTOM | |
| | max-T | max-C | max-T | max-C |
| -1----- | 2----- | 3----- | 4----- | 5----- |
| CL | ----- | ----- | ----- | ----- |
| 1 | ----- | -29.92 | 6.23 | -3.41 |
| 2 | ----- | -25.93 | 3.71 | -5.92 |
| 3 | ----- | -24.25 | .98 | -8.55 |
| 4 | ----- | -35.34 | 7.06 | -2.02 |
| CR | ----- | ----- | ----- | ----- |

9.7 P O S T - T E N S I O N I N G B A L A N C E D M O M E N T S , S H E A R S & R E A C T I O N S

| SPAN | <-- S P A N M O M E N T S (T m) --> | | | <-- SPAN SHEARS (T) --> | |
|---------|---------------------------------------|---------|--------|---------------------------|--------|
| | left* | midspan | right* | SH(l) | SH(r) |
| -1----- | 2----- | 3----- | 4----- | 5----- | 6----- |
| CANT | ----- | ----- | 8.24 | ----- | 6.48 |
| 1 | 12.04 | -10.86 | 16.04 | -.30 | -.30 |
| 2 | 15.56 | -9.59 | 15.00 | .04 | .04 |
| 3 | 15.22 | -10.37 | 17.40 | .07 | .07 |
| 4 | 17.96 | -11.17 | 6.10 | -.44 | -.44 |
| CANT | .00 | ----- | ----- | .00 | ----- |

Note:
* = face-of-support

| -joint----- | <--REACTIONS (T)--> | | <-- COLUMN MOMENTS (Tm) --> | |
|-------------|-----------------------|--|------------------------------|--------------------|
| | -----2----- | | Lower columns----- | Upper columns----- |
| 1 | .295 | | 1.467 | 1.369 |
| 2 | -.340 | | -.280 | -.262 |
| 3 | -.021 | | .128 | .119 |
| 4 | .510 | | .262 | .244 |
| 5 | -.444 | | -3.306 | -3.087 |

10 - FACTORED MOMENTS & REACTIONS

Calculated as (1.40D + 1.70L + 1.00 secondary moment effects)

10.1 FACTORED DESIGN MOMENTS (Tm)

| SPAN | <----- left* -----> | | <----- midspan -----> | | <----- right* -----> | |
|---------|---------------------|--------|-----------------------|-------|----------------------|--------|
| | max | min | max | min | max | min |
| -1----- | -----2----- | | -----3----- | | -----4----- | |
| CL | ----- | | ----- | | ----- | |
| 1 | -28.64 | -22.87 | 35.40 | 25.78 | -45.57 | -36.50 |
| 2 | -44.05 | -35.89 | 30.50 | 20.88 | -41.47 | -33.31 |
| 3 | -40.98 | -32.75 | 28.75 | 19.23 | -48.16 | -39.70 |
| 4 | -51.41 | -42.18 | 39.05 | 29.99 | -14.04 | -8.77 |
| CR | -.82 | | ----- | | ----- | |

Note:

* = face-of-support

10.2 SECONDARY MOMENTS (Tm)

| SPAN | <-- left* --> | <- midspan -> | <-- right* --> |
|---------|---------------|---------------|----------------|
| -1----- | -----2----- | | -----3----- |
| 1 | 2.89 | 4.00 | 5.11 |
| 2 | 4.58 | 3.64 | 2.71 |
| 3 | 2.89 | 2.64 | 2.39 |
| 4 | 2.98 | 4.64 | 6.30 |

Note:

* = face-of-support

10.3 FACTORED REACTIONS (T)

| JOINT | 10.3 FACTORED REACTIONS (T) | | 10.4 FACTORED COLUMN MOMENTS (Tm) | | | |
|---------|-----------------------------|-------|-----------------------------------|-------|----------------------|-------|
| | max | min | <-- LOWER column --> | | <-- UPPER column --> | |
| -1----- | -----2----- | | -----3----- | | -----4----- | |
| 1 | 61.27 | 51.86 | -2.17 | -7.94 | -2.03 | -7.41 |
| 2 | 85.00 | 73.04 | 3.74 | -2.05 | 3.49 | -1.92 |
| 3 | 81.20 | 69.23 | 3.18 | -2.58 | 2.97 | -2.41 |
| 4 | 87.61 | 76.17 | .95 | -4.62 | .89 | -4.31 |
| 5 | 42.20 | 32.79 | 10.64 | 6.16 | 9.93 | 5.75 |

11 - MILD STEEL

Support cut-off length for minimum steel (length/span)17

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

Span cut-off length for minimum steel(length/span)33
 Top bar extension beyond where required 30.00 cm
 Bottom bar extension beyond where required 30.00 cm

REINFORCEMENT based on NO REDISTRIBUTION of factored moments

11.1 TOTAL WEIGHT OF REBAR = 7.7 Kg AVERAGE = .0 Kg/m²
 TOTAL AREA COVERED = 1525.85 m²

11.2.1 STEEL AT MID - SPAN

| SPAN | T O P | | | | | B O T T O M | | | | |
|------|--------------------|--------------------------|---------|--------|--------------------|-------------|--------------------------|--------|--|--|
| | As | DIFFERENT REBAR CRITERIA | | | | As | DIFFERENT REBAR CRITERIA | | | |
| | (cm ²) | <---ULT | ---TENS | -----> | (cm ²) | <---ULT | ---TENS | -----> | | |
| 1 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) | | |
| 2 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) | | |
| 3 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) | | |
| 4 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) | | |

11.3.1 STEEL AT SUPPORTS

| JOINT | T O P | | | | | B O T T O M | | | | |
|-------|--------------------|--------------------------|--------|--------|--------------------|-------------|--------------------------|--------|--|--|
| | As | DIFFERENT REBAR CRITERIA | | | | As | DIFFERENT REBAR CRITERIA | | | |
| | (cm ²) | <---ULT | ---MIN | -----> | (cm ²) | <---ULT | ---MIN | -----> | | |
| 1 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) | | |
| 2 | 4.7 | (4.7 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) | | |
| 3 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) | | |
| 4 | 1.6 | (1.6 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) | | |
| 5 | .0 | (.0 | .0 | .0) | .0 | (.0 | .0 | .0) | | |

11.2.2 & 11.3.2 LISTING OF THE ENTIRE PROVIDED REBAR

| SPAN | ID | LOCATION | NUM | BAR | LENGTH [cm] | AREA [cm ²] |
|------|----|----------|-----|-----|-------------|-------------------------|
| 1 | 1 | T | 7 # | 3 x | 60 | 5.0 |
| 4 | 2 | T | 4 # | 3 x | 60 | 2.8 |

Notes:

Bar location - T = Top, B = Bottom.

NUM - Number of bars.

For two-way systems a minimum of 4 bars is specified over the supports.

Refer to tables 11.5.1,11.5.2 and PTsum graphical display for positioning of bars.

11.5.1 ARRANGEMENT OF TOP BARS

| SPAN | TOP STEEL | | | | | |
|------|-----------|----------|-----|-----|-------------|--|
| | ID | LOCATION | NUM | BAR | LENGTH [cm] | |
| 1 | 1 | RIGHT | 7 # | 3 x | 60 | |
| 2 | 1 | LEFT | 4 # | 3 x | 30 | |
| 4 | 2 | LEFT | 4 # | 3 x | 60 | |

11.5.2 ARRANGEMENT OF BOTTOM BARS

| ----- ----- BOTTOM STEEL ----- | | | | | |
|--------------------------------|-----|----------|-----|-----|-------------|
| SPAN | ID | LOCATION | NUM | BAR | LENGTH [cm] |
| -1- | -2- | -3- | -4- | -5- | -6- |

12 - PUNCHING SHEAR CHECK

LEGEND:

- CONDITION... 1 = INTERIOR COLUMN
 2 = END COLUMN
 3 = CORNER COLUMN
 4 = EDGE COLUMN (PARALLEL TO SPAN)
 5 = EDGE BEAM, WALL, OR OTHER NON-CONFORMING GEOMETRY
 PERFORM SHEAR CHECK MANUALLY
 6 = STRIP TOO NARROW TO DEVELOP PUNCHING SHEAR

- CASE..... 1 = STRESS WITHIN SECTION #1 GOVERNS (COL.CAP OR SLAB)
 2 = STRESS WITHIN SECTION #2 GOVERNS (DROP PANEL OR SLAB)

| JNT | COND. | FACTORED ACTIONS | | <- PUNCHING SHEAR STRESSES IN Kg/cm ² -> | | | | | |
|-----|-------|------------------|------------|---|---------------|-------|------------|-------|------|
| | | shear T | moment T-m | due to shear | due to moment | TOTAL | allow-able | RATIO | CASE |
| -1- | -2- | -3- | -4- | -5- | -6- | -7- | -8- | -9- | -10- |
| 1 | 1 | 61.27 | 15.35 | 10.17 | 3.84 | 14.01 | 17.33 | .81 | 1 |
| 2 | 1 | 85.00 | 7.22 | 14.11 | 1.81 | 15.92 | 17.33 | .92 | 1 |
| 3 | 1 | 81.20 | 6.15 | 13.48 | 1.54 | 15.02 | 17.27 | .87 | 1 |
| 4 | 1 | 87.61 | 8.92 | 14.55 | 2.23 | 16.78 | 17.91 | .94 | 1 |
| 5 | 2 | 42.20 | 20.57 | 11.18 | 5.18 | 16.36 | 16.38 | 1.00 | 1 |

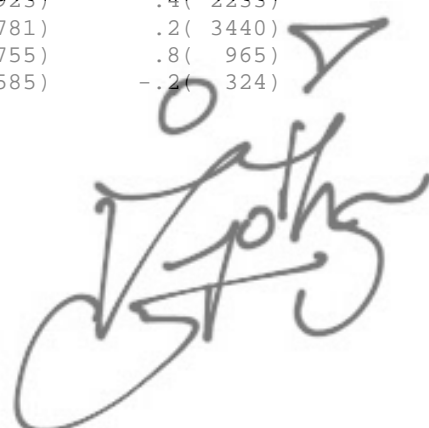
PUNCHING SHEAR CHECK SATISFACTORY
 NO ADDITIONAL REBAR OR CHANGE IN SECTION IS NECESSARY

13 - MAXIMUM SPAN DEFLECTIONS

Concrete`s modulus of elasticity Ec = 274.60 T/cm²
 Creep factor K = 2.00
 Ineffective/Igross...(due to cracking)..... K = 1.00

Where stresses exceed 1.616(fc[`])^{1/2} cracking of section is allowed for.
 Values in parentheses are (span/max deflection) ratios

| SPAN | <.....DEFLECTION ARE ALL IN cm , DOWNWARD POSITIVE.....> | | | |
|------|--|-------|-------------|-------------------|
| | DL | DL+PT | DL+PT+CREEP | LL DL+PT+LL+CREEP |
| -1- | -2- | -3- | -4- | -5- |
| CANL | -.1 | -.1 | -.3(722) | .0(8331) |
| 1 | .4 | .2 | .5(1546) | .1(8300) |
| 2 | .3 | .1 | .3(2747) | .1(11923) |
| 3 | .3 | .1 | .2(4707) | .1(12781) |
| 4 | .5 | .2 | .7(1126) | .1(6755) |
| CANR | -.1 | -.1 | -.2(370) | .0(2585) |



16 - FRICTION, ELONGATION AND LONG TERM STRESS LOSSES

16.6 LONG TERM STRESS LOSS CALCULATIONS

16.6.1 INPUT PARAMETERS :

| | | |
|--|---------|-------------------|
| Type of strand | LOW LAX | |
| Modulus of elasticity of strand | 2040.00 | T/cm ² |
| Average weight of concrete | NORMAL | |
| Estimate age of concrete at stressing | 3 | days |
| Modulus of elasticity of concrete at stressing | 238.00 | T/cm ² |
| Modulus of elasticity of concrete at 28 days | 274.60 | T/cm ² |
| Estimate of average relative humidity | 80.00 | % |
| Volume to surface ratio of member | 12.50 | cm |

16.6.2 CALCULATED LONG-TERM STRESS LOSS(average of all tendons) :

| SPAN | <----- STRESS (T/cm ²) -----> | | |
|--------------------------|---|--------|-------|
| | start | center | right |
| -1-----2-----3-----4---- | | | |
| CANL | | | .49 |
| 1 | .45 | .53 | .44 |
| 2 | .44 | .47 | .39 |
| 3 | .40 | .56 | .56 |
| 4 | .53 | .53 | .58 |
| CANR | .58 | | |

16.7 FRICTION AND ELONGATION CALCULATIONS

16.7.1 INPUT PARAMETERS :

| | | |
|--|-------|-------------------|
| Coefficient of angular friction (meu) | .250 | /rad |
| Coefficient of wobble friction (K) | .0060 | /m |
| Ultimate strength of strand | 19.0 | T/cm ² |
| Ratio of jacking stress to strand's ultimate strength | .775 | |
| Anchor set | .600 | cm |
| Cross-sectional area of strand | .990 | cm ² |

16.7.2 CALCULATED STRESSES(average of all tendons) :

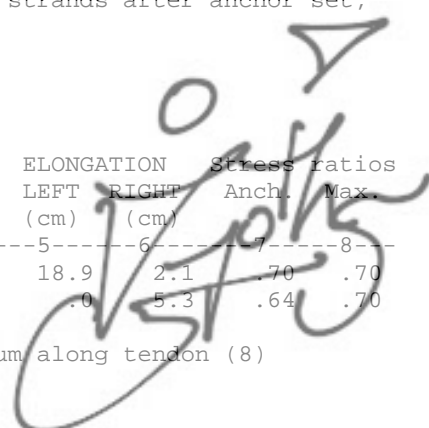
| SPAN | LENGTH m | P | <TENDON HEIGHT(cm)> | | | Horizontal ratios | | | <-- STRESS(T/cm ²)--> | | |
|---|-------------|---|----------------------|--------|-------|-------------------|------|------|-----------------------------------|--------|-------|
| | | | start | center | right | X1/L | X2/L | X3/L | start | center | right |
| -1-----2-----3-----4-----5-----6-----7-----8-----9-----10-----11-----12-- | | | | | | | | | | | |
| CANL | 2.20 | 1 | 11.5 | | 17.6 | | | .00 | | | 11.33 |
| 1 | 7.90 | 1 | 17.6 | 4.2 | 18.6 | .10 | .50 | .10 | 11.37 | 12.22 | 12.25 |
| 2 | 7.90 | 1 | 18.6 | 4.2 | 18.6 | .10 | .50 | .10 | 12.25 | 11.46 | 11.50 |
| 3 | 7.90 | 1 | 18.6 | 4.2 | 18.6 | .10 | .50 | .10 | 11.50 | 12.00 | 12.80 |
| 4 | 7.90 | 1 | 18.6 | 4.2 | 11.5 | .10 | .50 | .10 | 12.82 | 12.15 | 11.52 |
| CANR | .60 | 1 | 11.5 | | 11.5 | .10 | | | 11.52 | | |

Note: P= tendon profile (refer to legend of data block 9)
 Stresses at each location are the average of strands after anchor set,
 and after long-term losses

16.8 TENDON SELECTION AND DATA:

| TYPE OFF FORCE | <----- TENDON EXTENTS -----> | | | | ELONGATION | | Stress ratios | |
|--|-------------------------------|------|-------|-------|------------|-------|---------------|--|
| | CAN<----- S P A N S ----->CAN | LEFT | RIGHT | ANCH. | Max. | ANCH. | Max. | |
| -1-----2-----3-----4-----5-----6-----7-----8---- | | | | | | | | |
| A 15 | 11.76 | 18.9 | 2.1 | .70 | .70 | | | |
| C 3 | 11.96 | .0 | 5.3 | .64 | .70 | | | |

Note: Force is the average value per strand (T)
 Stress ratios are at anchorage (7) and maximum along tendon (8)





CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

Beam Calculations

รายการคำนวณคาน ค.ส.ล.

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'Panithiodc', is written in a cursive style. The signature is positioned above the printed name and contact information.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวงวลิลลิลลิลลิล)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : GB-1

Input Data

 $f_c = 105 \text{ กก./ตร.ซม.}$ $f'_c = 280 \text{ กก./ตร.ซม.}$ $f_s = 1700 \text{ กก./ตร.ซม.}$ $f_y = 4000 \text{ กก./ตร.ซม.}$ คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 4 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|------------------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 3.15 | 30 x 80 | ---- | P1 = 3,310 | d1 = 0.00 d2 = 3.15 | U = 6,000 |
| 2 | 5.35 | 30 x 80 | ---- | ----- | ----- | U = 6,000 |
| 3 | 7.95 | 30 x 80 | ---- | ----- | ----- | U = 6,000 |
| 4 | 3.15 | 30 x 80 | ---- | P1 = 3,310 | d1 = 3.15 d2 = 0.00 | U = 6,000 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | a | Free.....(0) | ---- | ----- | ----- |
| 2 | A | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 3 | B | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 4 | C | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 5 | c | Free.....(0) | ---- | ----- | ----- |

Result

 $n = 8.0642$, $R = 15.5207$, $j = 0.8892$

| คานช่วงที่ Span No. | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) |
|------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|
| 1 | L | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |
| | M | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |
| | R | -24,024 | -21,394 | -43,052 | -33,968 | 31.24 | 12.55 | 71.35 | 6.15 |
| 2 | L | +18,087 | +10,584 | -19,092 | -12,383 | 11.06 | 1.73 | 74.10 | 5.90 |
| | M | ---- | ---- | +5,783 | ---- | 0.00 | 6.92 | 74.10 | 5.90 |
| | R | -17,094 | -9,591 | -16,436 | -10,124 | 9.04 | 1.73 | 74.10 | 5.90 |
| 3 | L | +25,563 | +18,208 | -32,020 | -22,320 | 20.55 | 3.96 | 71.85 | 6.15 |
| | M | ---- | ---- | +17,666 | ---- | 0.00 | 15.82 | 73.85 | 6.15 |
| | R | -26,716 | -19,361 | -36,604 | -26,444 | 24.29 | 3.96 | 71.85 | 6.15 |
| 4 | L | +24,024 | +21,394 | -43,052 | -33,968 | 31.24 | 12.55 | 71.35 | 6.15 |
| | M | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |
| | R | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | a | Free.....(0) | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |
| 2 | A | ColumnS (2) | +5,990 | -11,980 | +11,980 | -5,990 | 42,112 | 44,416 |
| 3 | B | ColumnS (2) | -3,896 | +7,792 | +7,792 | -3,896 | 42,657 | 44,961 |
| 4 | C | ColumnS (2) | -1,612 | +3,224 | -3,224 | +1,612 | 50,741 | 53,045 |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

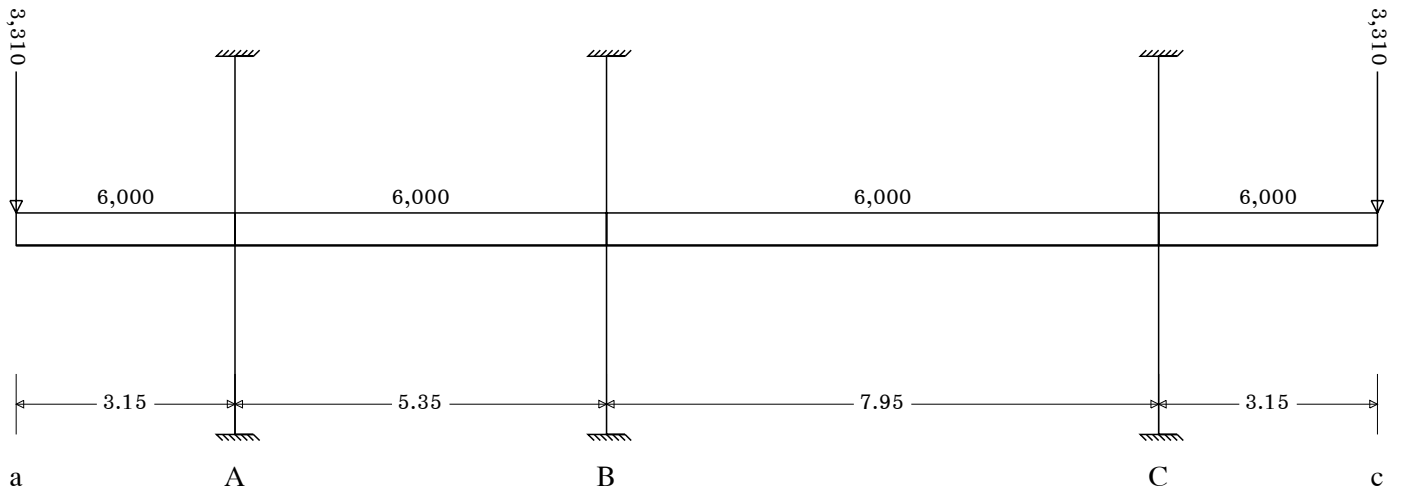
ชื่อคาน : GB-1

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ตัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ตัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 5 | c | Free.....(0) | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |

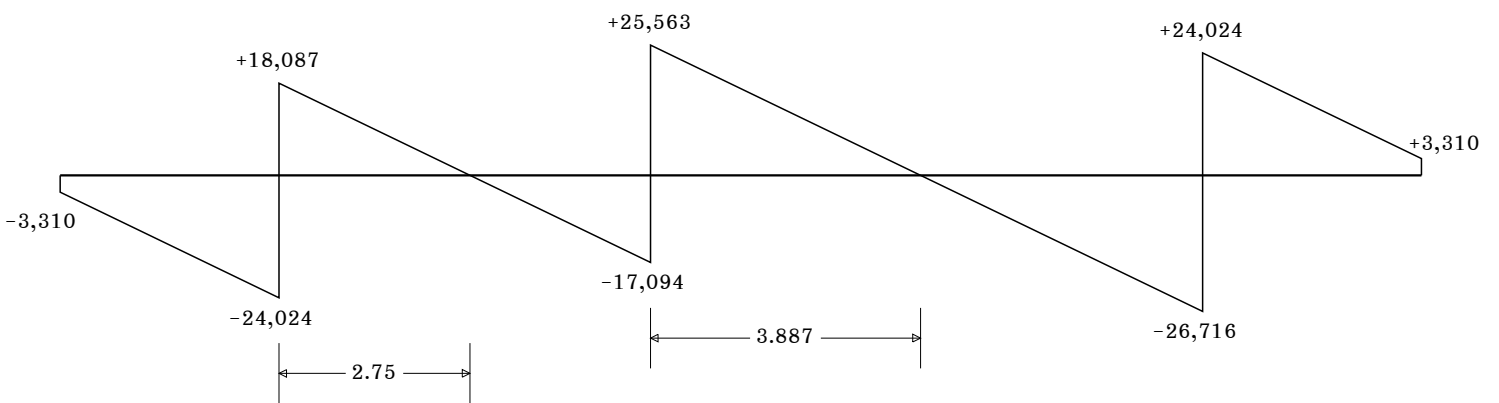


ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

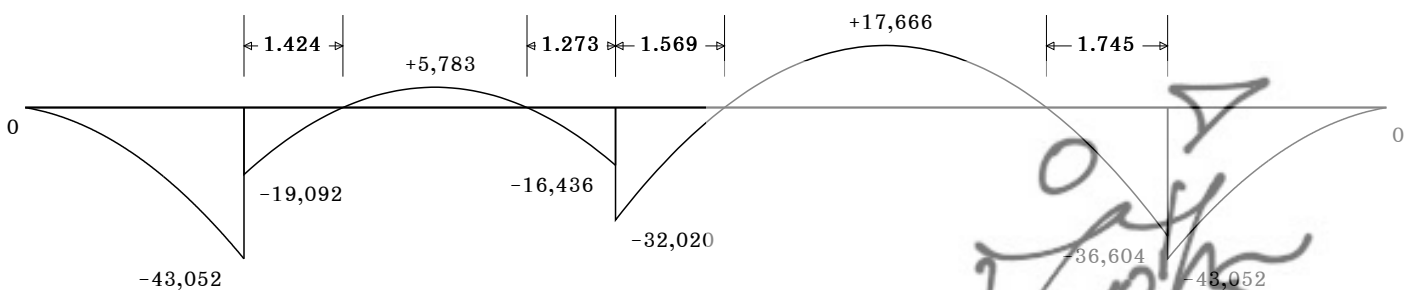
| | |
|--|---|
| <p>VisStructure 4 (สวณลิขสิทธิ์) วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร</p> | <p>Beam ชื่อโครงการ : J Building 2014 ชื่อคาน : GB-1</p> |
|--|---|



Point load & uniform load

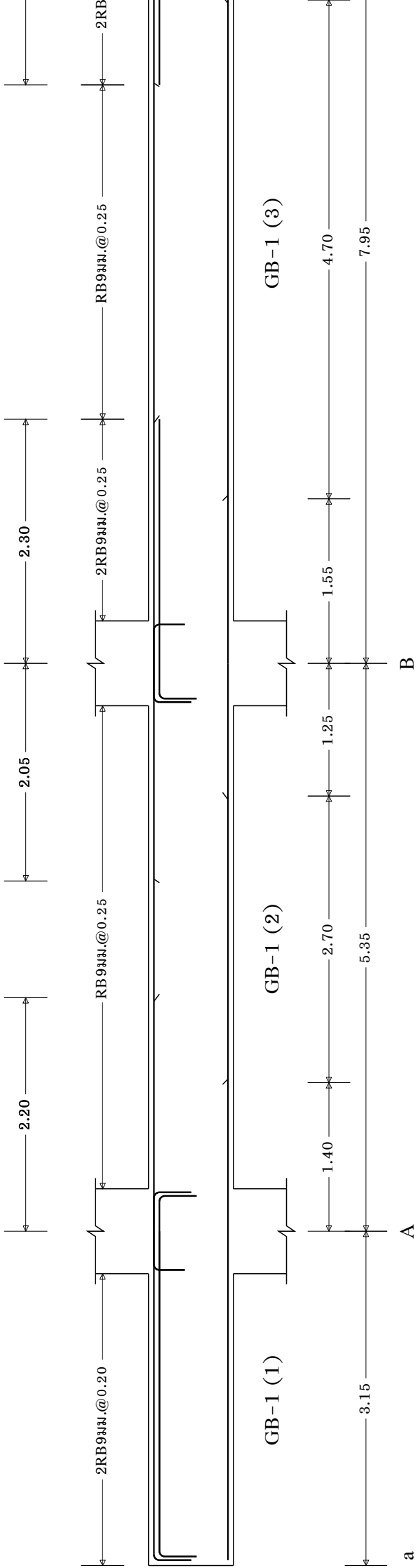


Shear force diagram



Bending moment diagram

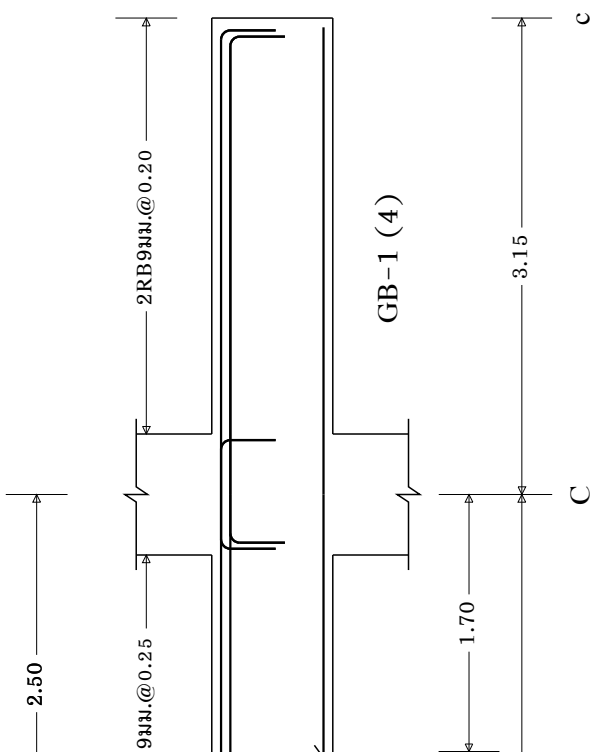
Handwritten signature



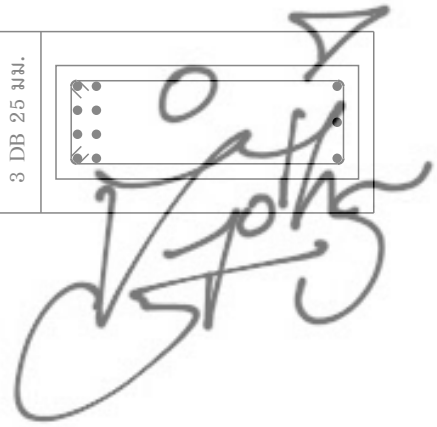

| | |
|--------------------------------|--|
| GB-1 (1) 0.30 x 0.80 | |
| ตลอดช่วงคาน | |
| 4 DB 25 มม. | |
| 4 DB 25 มม. | |
| 3 DB 25 มม. | |

| | |
|--------------------------------|-------------|
| GB-1 (2) 0.30 x 0.80 | |
| ตัดทางซ้าย | ตัดทางขวา |
| 4 DB 20 มม. | 3 DB 20 มม. |
| 2 DB 20 มม. | 3 DB 20 มม. |
| 2 DB 20 มม. | 2 DB 20 มม. |
| | |

| | | |
|--------------------------------|-------------|-------------|
| GB-1 (3) 0.30 x 0.80 | | |
| ตัดทางซ้าย | ตัดกลางช่วง | ตัดทางขวา |
| 3 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | 3 DB 25 มม. |
| 2 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. |
| 2 DB 25 มม. | 4 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. |
| | | |



| |
|--------------------------------|
| GB-1 (4) 0.30 x 0.80 |
| ตลอดช่วงตาม |
| 4 DB 25 มม. |
| 4 DB 25 มม. |
| 3 DB 25 มม. |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สจวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : GB-2

Input Data

fc = 105 กก./ตร.ซม. fc' = 280 กก./ตร.ซม. fs = 1700 กก./ตร.ซม. fy = 4000 กก./ตร.ซม. คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 4 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|-----------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 3.15 | 20 x 60 | ---- | ----- | ----- | U = 250 |
| 2 | 5.35 | 20 x 60 | ---- | ----- | ----- | U = 250 |
| 3 | 7.95 | 20 x 60 | ---- | ----- | ----- | U = 250 |
| 4 | 3.15 | 20 x 60 | ---- | ----- | ----- | U = 250 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | a | Free.....(0) | ---- | ----- | ----- |
| 2 | A | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 3 | B | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 4 | C | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 5 | c | Free.....(0) | ---- | ----- | ----- |

Result

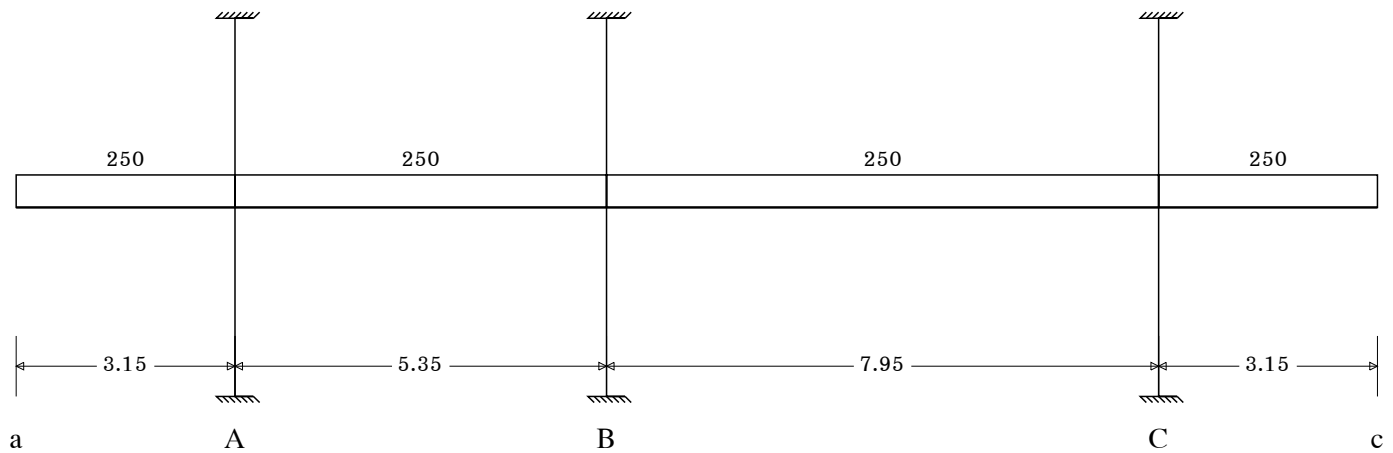
n = 8.0642 , R = 15.5207 , j = 0.8892

| คานช่วงที่ Span No. | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) | |
|------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|------|
| 1 | L | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | |
| | M | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | |
| | R | -1,695 | -1,480 | -2,669 | -2,034 | 3.30 | 0.00 | 54.60 | 5.40 | ---- |
| 2 | L | +1,438 | +929 | -1,322 | -789 | 1.28 | 0.24 | 54.60 | 5.40 | 1.18 |
| | M | ---- | ---- | +600 | ---- | 0.00 | 0.97 | 54.60 | 5.40 | ---- |
| | R | -1,440 | -931 | -1,328 | -795 | 1.29 | 0.24 | 54.60 | 5.40 | 1.18 |
| 3 | L | +2,129 | +1,620 | -2,780 | -1,971 | 3.20 | 0.58 | 54.60 | 5.40 | 1.65 |
| | M | ---- | ---- | +1,433 | ---- | 0.00 | 2.33 | 54.60 | 5.40 | ---- |
| | R | -2,148 | -1,639 | -2,855 | -2,039 | 3.31 | 0.58 | 54.60 | 5.40 | 1.68 |
| 4 | L | +1,695 | +1,480 | -2,669 | -2,034 | 3.30 | 0.00 | 54.60 | 5.40 | ---- |
| | M | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |
| | R | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |

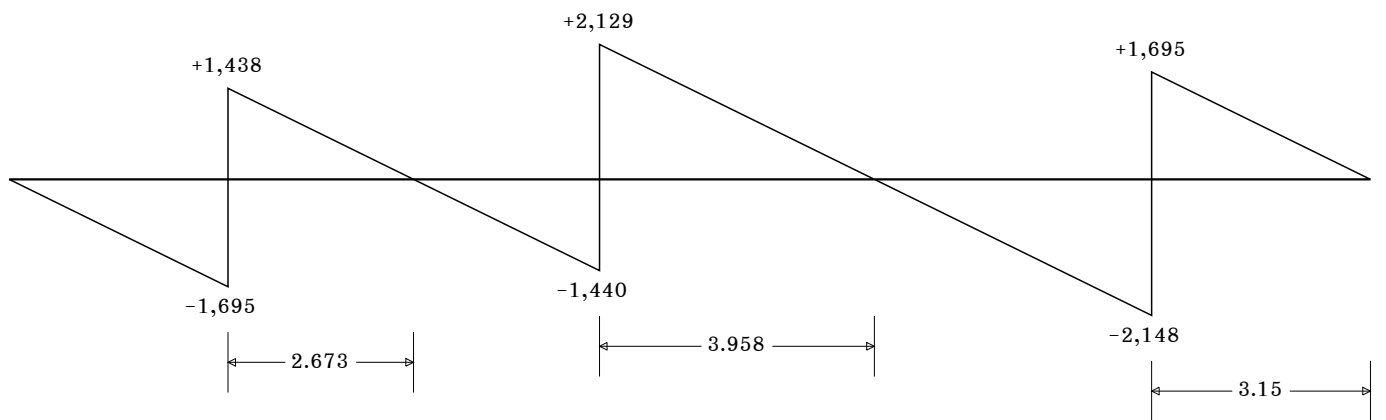
| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | | | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|------|-------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา | | |
| 1 | a | Free.....(0) | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |
| 2 | A | ColumnS (2) | +337 | -674 | +674 | -337 | | 3,133 | | 5,437 |
| 3 | B | ColumnS (2) | -363 | +726 | +726 | -363 | | 3,569 | | 5,873 |
| 4 | C | ColumnS (2) | +46 | -93 | +93 | -46 | | 3,848 | | 6,147 |
| 5 | c | Free.....(0) | ---- | ---- | ---- | ---- | | ---- | | ---- |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

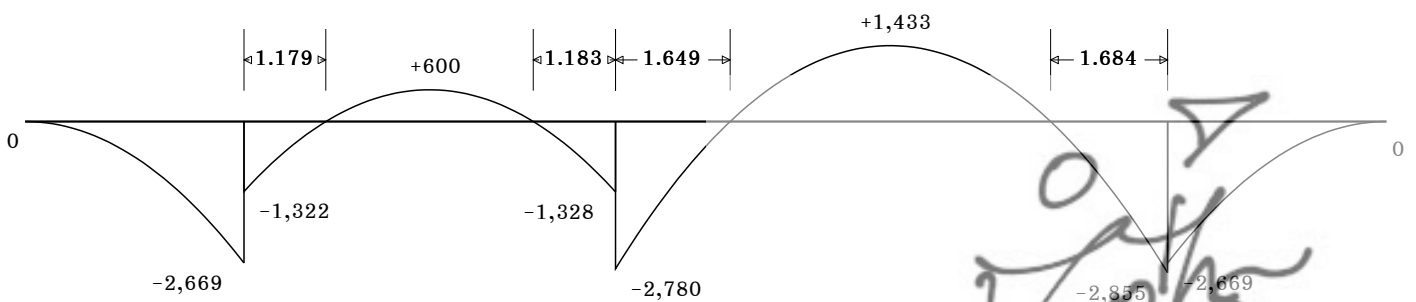
| | |
|--|---|
| <p>VisStructure 4 (สวณลิขสิทธิ์) วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร</p> | <p>Beam ชื่อโครงการ : J Building 2014 ชื่อคาน : GB-2</p> |
|--|---|



Point load & uniform load

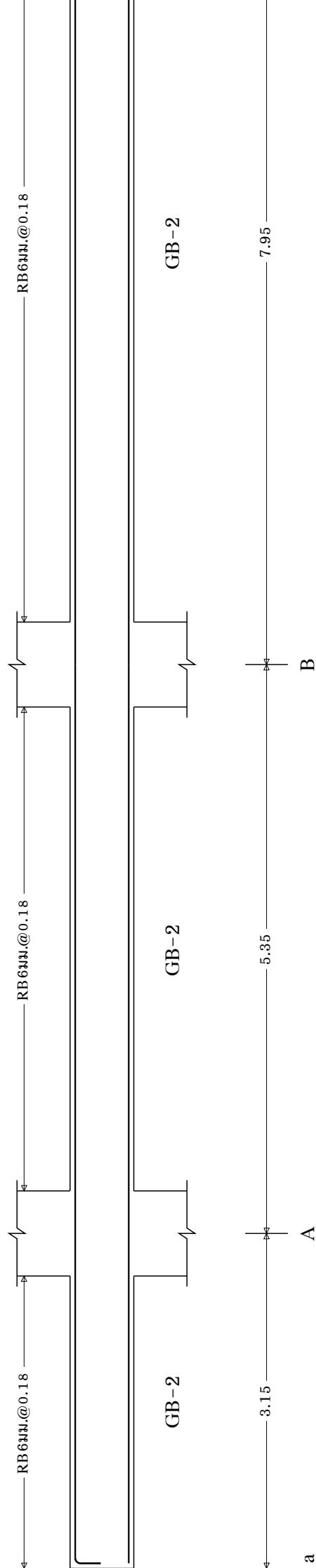


Shear force diagram



Bending moment diagram

(Handwritten signature)

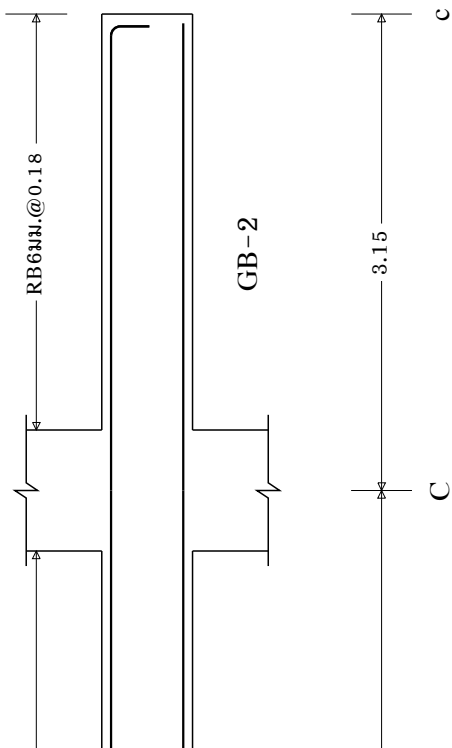


| | | | | | |
|------|-------------|------------|-------------|-------------|--|
| GB-2 | 0.20 x 0.60 | ตัดช่องคาน | 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | |
|------|-------------|------------|-------------|-------------|--|

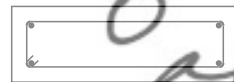
| | | | | | |
|------|-------------|------------|-------------|-------------|--|
| GB-2 | 0.20 x 0.60 | ตัดช่องคาน | 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | |
|------|-------------|------------|-------------|-------------|--|

| | | | | | |
|------|-------------|------------|-------------|-------------|--|
| GB-2 | 0.20 x 0.60 | ตัดช่องคาน | 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | |
|------|-------------|------------|-------------|-------------|--|

(Handwritten signature)



| | |
|-------------|-------------|
| GB-2 | 0.20 x 0.60 |
| ตลอดช่วงคาน | 2 DB 16 มม. |
| | 2 DB 16 มม. |



Handwritten signature or mark in Thai script.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : GB-3

Input Data

 $f_c = 105$ กก./ตร.ซม. $f_c' = 280$ กก./ตร.ซม. $f_s = 1700$ กก./ตร.ซม. $f_y = 4000$ กก./ตร.ซม. คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 4 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|------------------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 3.50 | 25 x 80 | ---- | P1 = 3,310 | d1 = 0.00 d2 = 3.50 | U = 3,910 |
| 2 | 7.90 | 25 x 80 | ---- | ----- | ----- | U = 0 |
| 3 | 7.90 | 25 x 80 | ---- | ----- | ----- | U = 3,000 |
| 4 | 7.90 | 25 x 80 | ---- | ----- | ----- | U = 3,000 |
| 5 | 7.90 | 25 x 80 | ---- | ----- | ----- | U = 3,000 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | 1' | Free.....(0) | ---- | ----- | ----- |
| 2 | 1 | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 3 | 2 | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 4 | 3 | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 5 | 4 | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 6 | 4' | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |

Result

n = 8.0642 , R = 15.5207 , j = 0.8892

| คานช่วงที่ Span No. | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) | |
|------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|------|
| 1 | L | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | |
| | M | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | |
| | R | -18,675 | -16,919 | -38,474 | -31,355 | 28.78 | 14.18 | 71.35 | 6.15 | ---- |
| 2 | L | +2,310 | +1,762 | -5,531 | -4,646 | 5.55 | 0.01 | 74.15 | 5.85 | 4.48 |
| | M | ---- | ---- | +27 | ---- | 0.00 | 0.03 | 73.85 | 6.15 | ---- |
| | R | -1,482 | -934 | -2,262 | -1,707 | 2.04 | 0.01 | 74.15 | 5.85 | 2.75 |
| 3 | L | +13,456 | +9,494 | -16,510 | -11,406 | 10.22 | 2.13 | 73.85 | 6.15 | 1.53 |
| | M | ---- | ---- | +9,504 | ---- | 0.00 | 8.51 | 73.85 | 6.15 | ---- |
| | R | -14,036 | -10,074 | -18,803 | -13,467 | 12.06 | 2.13 | 73.85 | 6.15 | 1.70 |
| 4 | L | +13,744 | +9,782 | -18,134 | -12,914 | 11.57 | 2.02 | 73.85 | 6.15 | 1.67 |
| | M | ---- | ---- | +9,007 | ---- | 0.00 | 8.07 | 73.85 | 6.15 | ---- |
| | R | -13,748 | -9,786 | -18,149 | -12,928 | 11.58 | 2.02 | 73.85 | 6.15 | 1.68 |
| 5 | L | +14,078 | +10,116 | -18,906 | -13,553 | 12.14 | 2.14 | 73.85 | 6.15 | 1.70 |
| | M | ---- | ---- | +9,571 | ---- | 0.00 | 8.57 | 73.85 | 6.15 | ---- |
| | R | -13,414 | -9,452 | -16,281 | -11,194 | 10.03 | 2.14 | 73.85 | 6.15 | 1.51 |

VisStructure 4

(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : GB-3

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ตัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ตัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | 1' | Free.....(0) | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- | ---- |
| 2 | 1 | ColumnS (2) | +8,236 | -16,471 | +16,471 | -8,236 | 20,985 | 23,289 |
| 3 | 2 | ColumnS (2) | -3,562 | +7,124 | -7,124 | +3,562 | 14,938 | 17,242 |
| 4 | 3 | ColumnS (2) | +167 | -335 | +335 | -167 | 27,780 | 30,084 |
| 5 | 4 | ColumnS (2) | -189 | +379 | -379 | +189 | 27,826 | 30,130 |
| 6 | 4' | ColumnS (2) | +4,070 | -8,141 | +8,141 | -4,070 | 13,414 | 15,718 |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

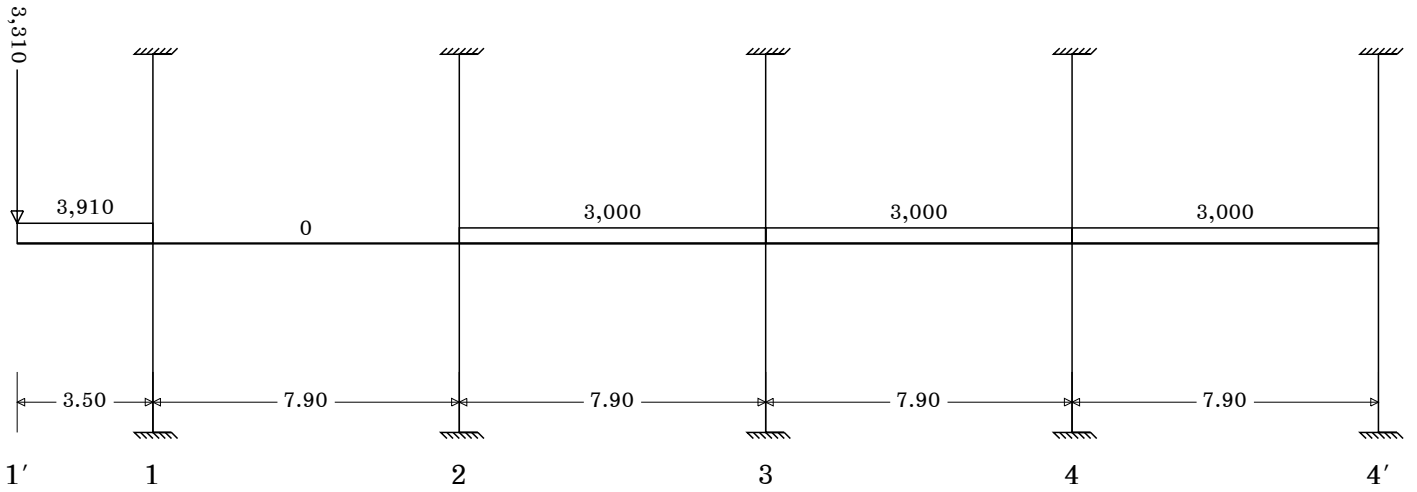
(สวณลิขสิทธิ)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

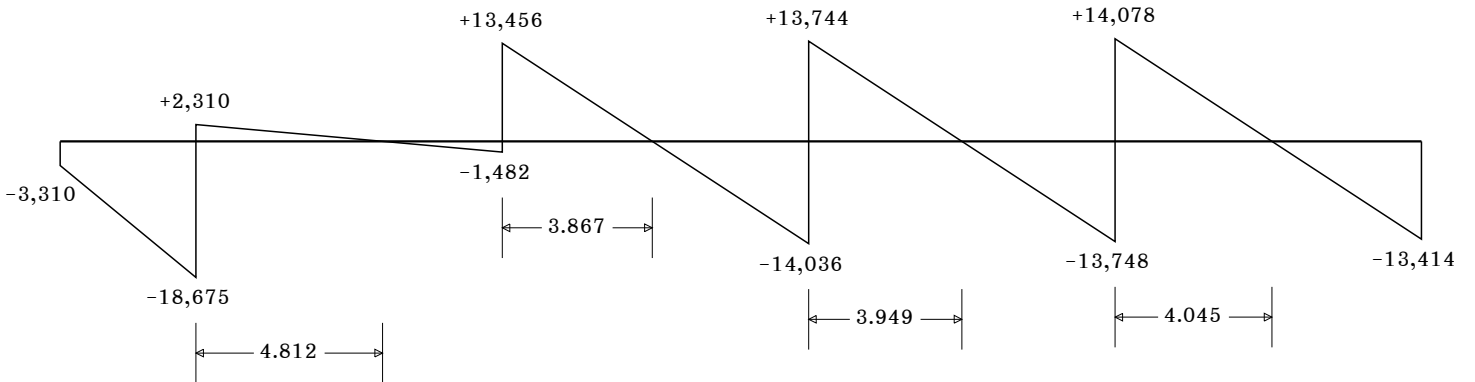
Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

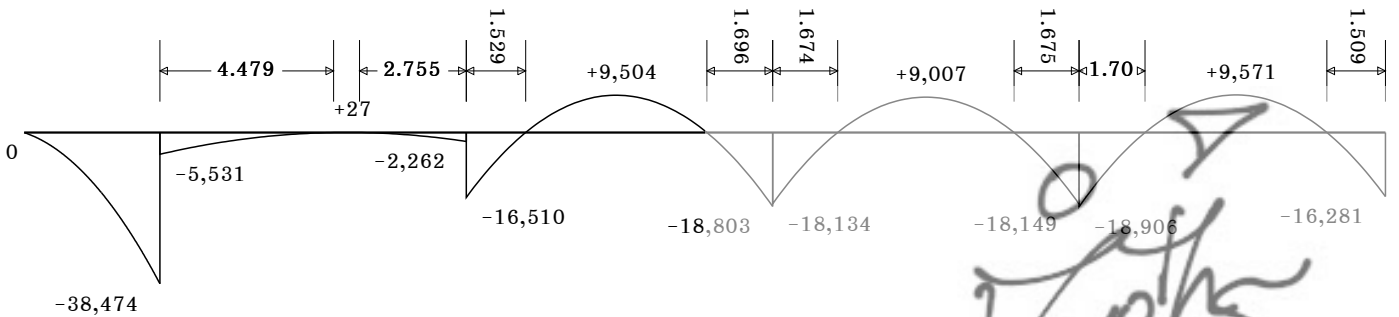
ชื่อคาน : GB-3



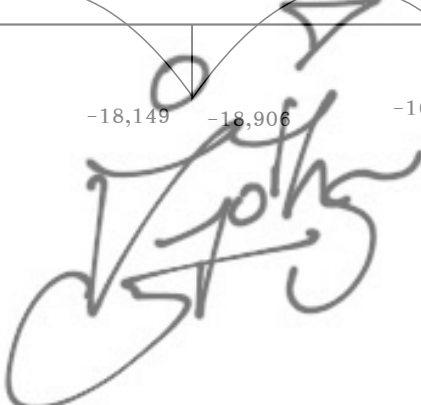
Point load & uniform load



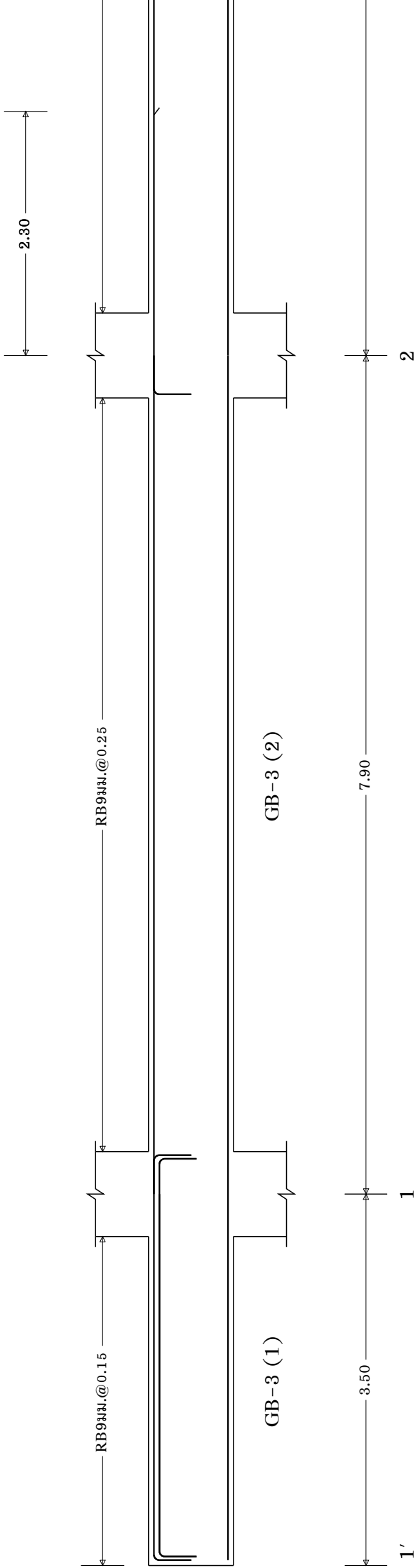
Shear force diagram



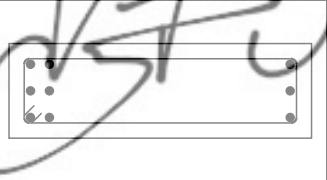
Bending moment diagram



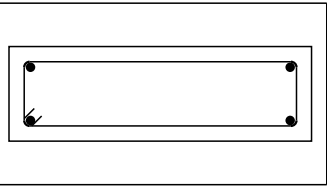
ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



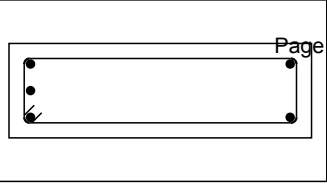
| | | | |
|--------------------------------|-------------|----------------------------|-------------|
| GB-3 (1) 0.25 x 0.80 | ตลอดช่วงคาน | 3 DB 25 มม. 3 DB 25 มม. | 8 DB 25 มม. |
|--------------------------------|-------------|----------------------------|-------------|



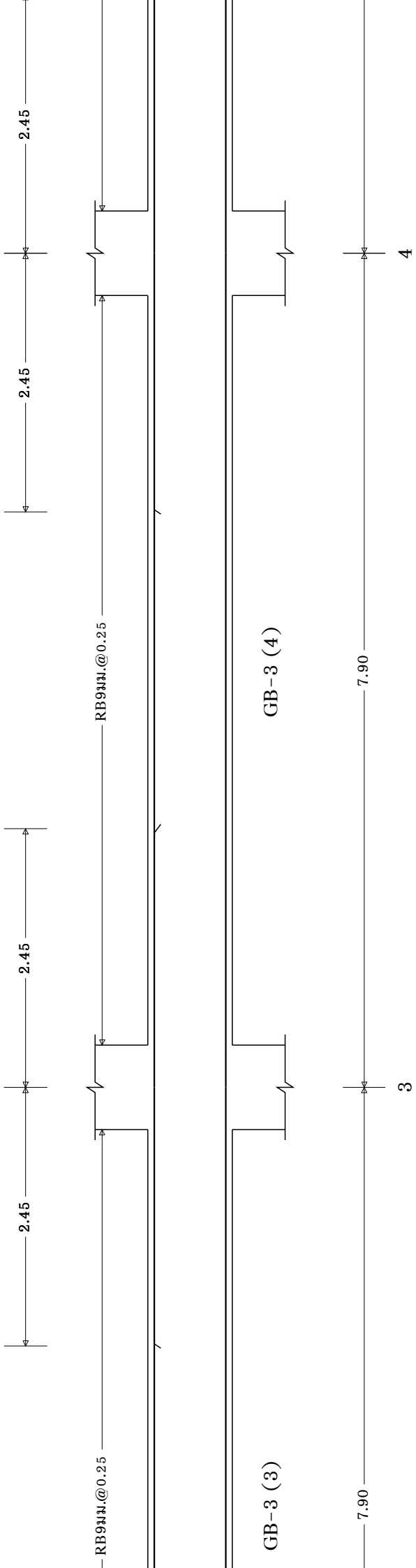
| | | | |
|--------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| GB-3 (2) 0.25 x 0.80 | ตลอดช่วงคาน | 2 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. |
|--------------------------------|-------------|-------------|-------------|



| | | |
|------------|-------------|-------------|
| ตัดทางซ้าย | 3 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. |
|------------|-------------|-------------|



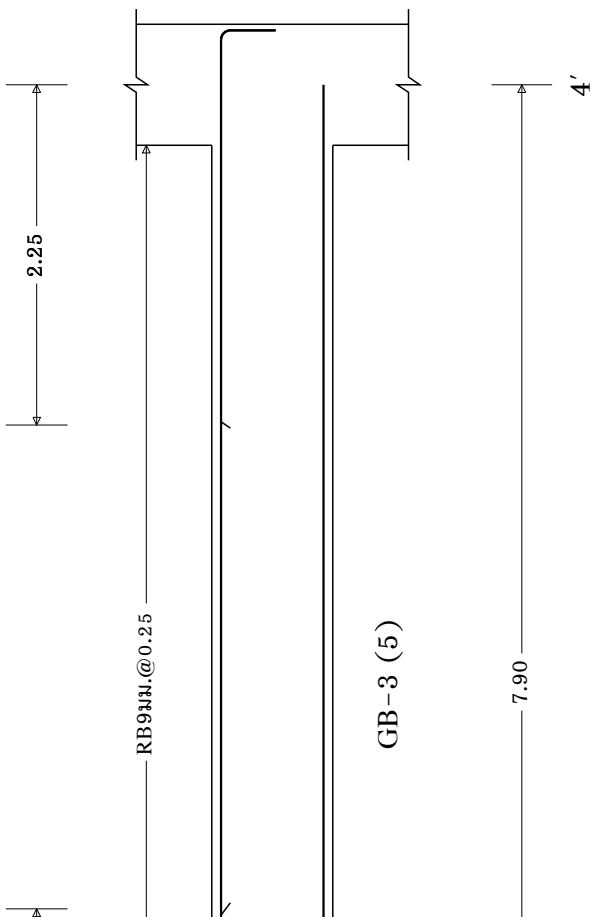
Handwritten signature



| | |
|-------------|-------------|
| GB-3 (3) | |
| 0.25 x 0.80 | |
| ตัดกลางช่วง | ตัดทางขวา |
| 2 DB 25 มม. | 3 DB 25 มม. |
| 2 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. |

| | | |
|-------------|-------------|-------------|
| GB-3 (4) | | |
| 0.25 x 0.80 | | |
| ตัดทางซ้าย | ตัดกลางช่วง | ตัดทางขวา |
| 3 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | 3 DB 25 มม. |
| 2 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9 87 T.084-449-6777



| GB-3 (5) 0.25 x 0.80 | | ตัดกลางขวา |
|-------------------------|-------------|-------------|
| ตัดทางซ้าย | ตัดกลางช่วง | ตัดทางขวา |
| 3 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | 3 DB 25 มม. |
| 2 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. |

บริษัท พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9 87 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : B1

Input Data

 $f_c = 105$ กก./ตร.ซม. $f_c' = 280$ กก./ตร.ซม. $f_s = 1700$ กก./ตร.ซม. $f_y = 4000$ กก./ตร.ซม. คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 4 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) | โมเมนต์บิดกระทำเป็นจุด | | โมเมนต์บิดแผ่ (กก.- ม./ ม.) |
|------------------------|-------------|----------------------------|------------------|---------------|--------------|---------------------------|------------------------|--------------|--------------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง(ม.) | | (กก.- ม.) | ระยะห่าง(ม.) | |
| 1 | 7.95 | 25 x 70 | ---- | ----- | ----- | U = 5,831 | ----- | ----- | UT = 705 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | B | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 2 | C | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |

Result

n = 8.0642 , R = 15.5207 , j = 0.8892

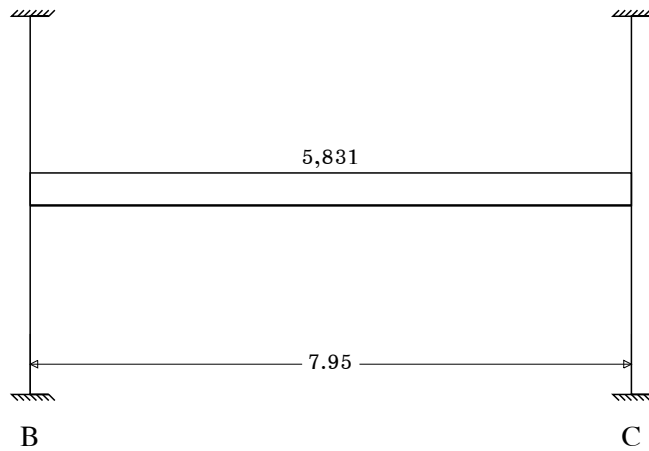
| คานช่วงที่ Span No. | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบที่รองรับ | โมเมนต์บิด (กก.- ม.) | โมเมนต์บิดที่ หน้าตัดวิกฤต | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ที่M=0 (ม.) | |
|------------------------|-------------------|-----------------------------|-------------------------|-------------------------------|-------------------------|-------------------------------|---------------------|-----------------------|------------|-------------|----------------|------|
| 1 | L | +24,848 | +18,512 | -31,672 | -22,233 | +2,802 | +2,088 | 28.87 | 19.44 | 61.35 | 8.65 | 1.59 |
| | M | ---- | ---- | +17,713 | ---- | ---- | 8.04 | 22.61 | 61.85 | 6.15 | ---- | |
| | R | -24,848 | -18,512 | -31,672 | -22,233 | +2,802 | +2,088 | 28.87 | 19.44 | 61.35 | 8.65 | 1.59 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | โมเมนต์บิดถ่าย เข้าที่รองรับ | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|---------------------------------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | B | ColumnS (2) | -7,918 | +15,836 | -15,836 | +7,918 | 2,802 | 24,848 | 27,152 |
| 2 | C | ColumnS (2) | +7,918 | -15,836 | +15,836 | -7,918 | 2,802 | 24,848 | 27,152 |

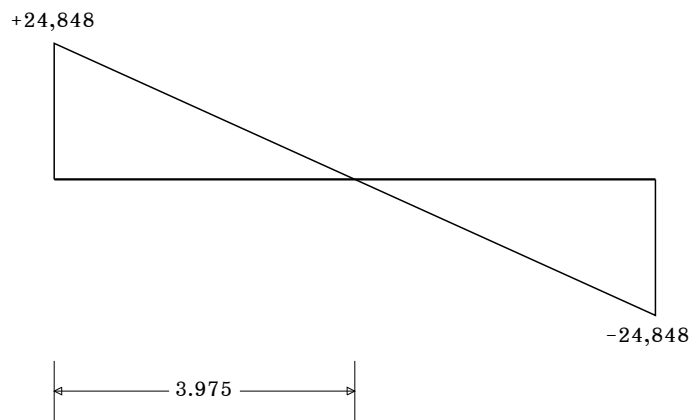


ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

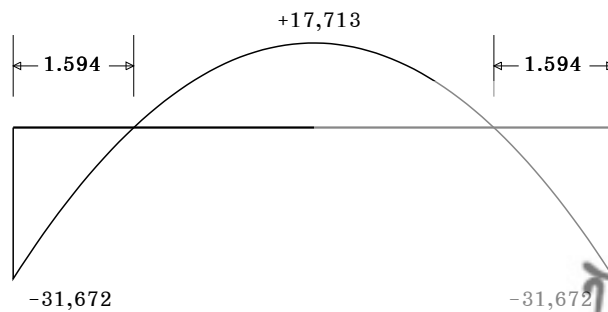
| | |
|---|---|
| <p>VisStructure 4 (สงวนลิขสิทธิ์) วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร</p> | <p>Beam ชื่อโครงการ : J Building 2014 ชื่อคาน : B1</p> |
|---|---|



Point load & uniform load



Shear force diagram



Bending moment diagram

VisStructure 4

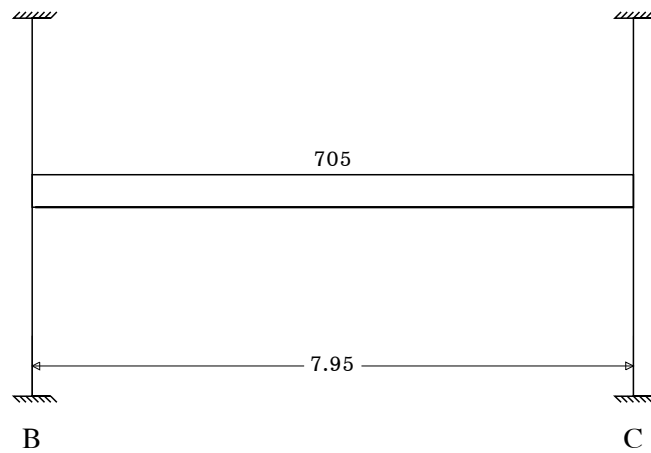
(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

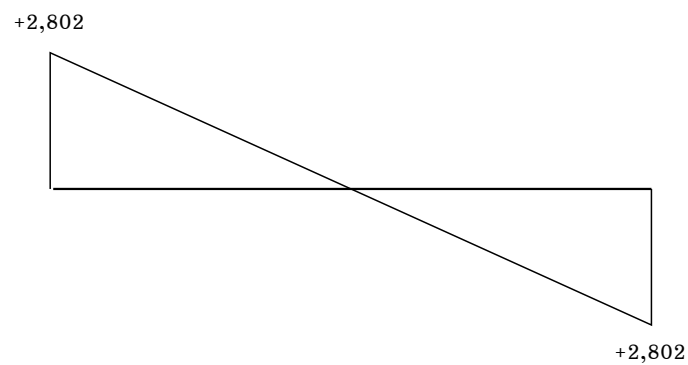
Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : B1

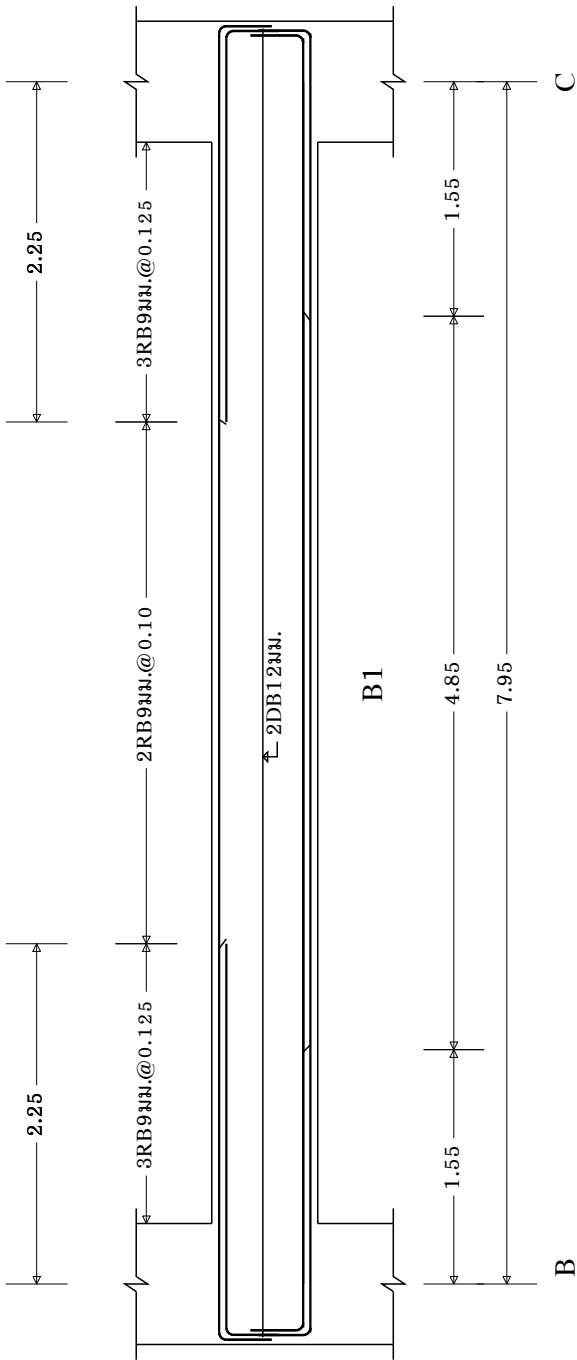


Torsional moment



Torsional moment diagram

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



| B1 | | 0.25 x 0.70 | |
|-------------|-------------|-------------|--|
| ตัดทางซ้าย | ตัดกลางช่วง | ตัดทางขวา | |
| 3 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | 3 DB 25 มม. | |
| 3 DB 25 มม. | | 3 DB 25 มม. | |
| 2 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | |
| 2 DB 25 มม. | 3 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | |
| | | | |

Handwritten signature

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : B2

Input Data

 $f_c = 105 \text{ กก./ตร.ซม.}$ $f_c' = 280 \text{ กก./ตร.ซม.}$ $f_s = 1700 \text{ กก./ตร.ซม.}$ $f_y = 4000 \text{ กก./ตร.ซม.}$ คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 4 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|-----------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 5.35 | 25 x 60 | ---- | ----- | ----- | U = 4,800 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | A | ColumnS (2) | ---- | 80 x 40 x 3.00 | 80 x 40 x 3.00 |
| 2 | B | ColumnS (2) | ---- | 80 x 40 x 3.00 | 80 x 40 x 3.00 |

Result

 $n = 8.0642$, $R = 15.5207$, $j = 0.8892$

| คานช่วงที่ Span No. | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) |
|------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|
| 1 L | +13,803 | +10,075 | -10,722 | -8,065 | 10.21 | 2.43 | 52.25 | 5.70 | 0.94 |
| M | ---- | ---- | +7,739 | ---- | 0.00 | 9.72 | 52.66 | 5.70 | ---- |
| R | -13,803 | -10,075 | -10,722 | -8,065 | 10.21 | 2.43 | 52.25 | 5.70 | 0.94 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | A | ColumnS (2) | -2,681 | +5,361 | -5,361 | +2,681 | 13,803 | 16,107 |
| 2 | B | ColumnS (2) | +2,681 | -5,361 | +5,361 | -2,681 | 13,803 | 16,107 |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

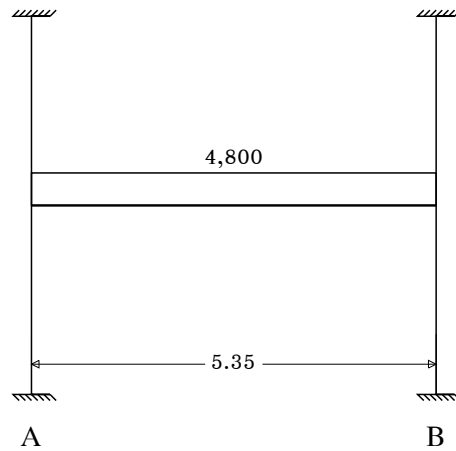
(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

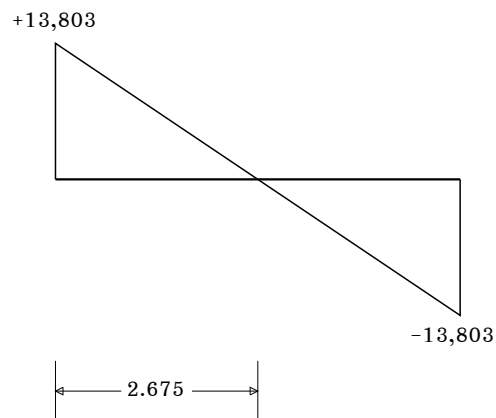
Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

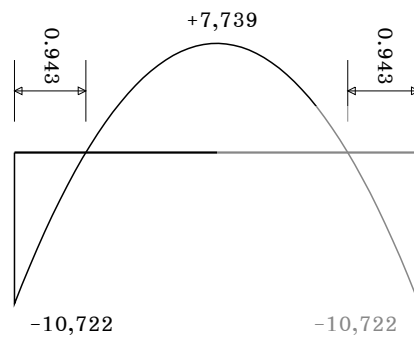
ชื่อคาน : B2



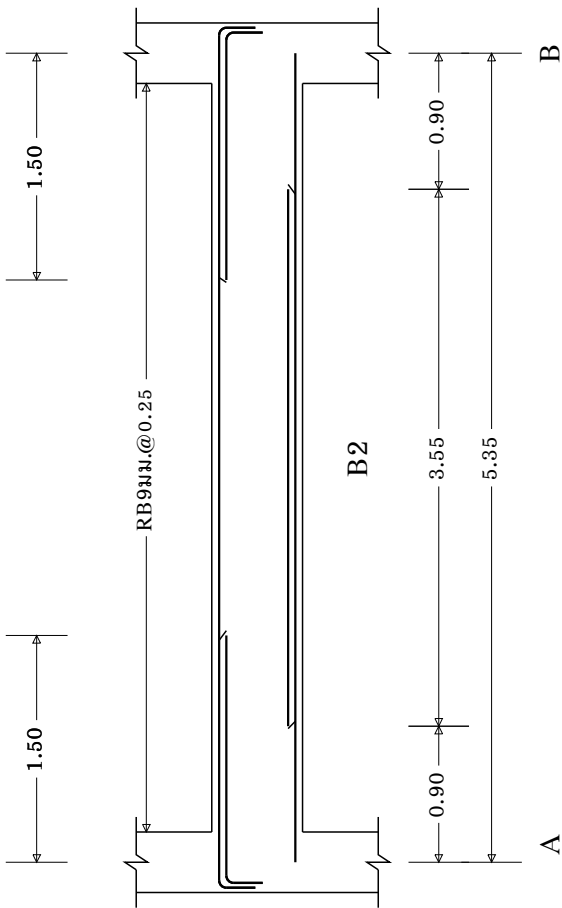
Point load & uniform load



Shear force diagram



Bending moment diagram



| B2 | | 0.25 x 0.60 | |
|-------------|-------------|-------------|--|
| ตัดทางซ้าย | ตัดกลางช่วง | ตัดทางขวา | |
| 3 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | 3 DB 16 มม. | |
| 3 DB 16 มม. | | 3 DB 16 มม. | |
| | 2 DB 16 มม. | | |
| 2 DB 16 มม. | 3 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | |
| | | | |

Handwritten signature

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : B-3

Input Data

 $f_c = 105$ กก./ตร.ซม. $f_c' = 280$ กก./ตร.ซม. $f_s = 1700$ กก./ตร.ซม. $f_y = 4000$ กก./ตร.ซม. คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 4 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|------------------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 3.55 | 20 x 40 | ---- | P1 = 4,000 | d1 = 2.90 d2 = 0.65 | U = 2,058 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | A' | ColumnS (2) | ---- | 20 x 20 x 3.00 | 20 x 20 x 3.00 |
| 2 | B | Hinged....(1) | 25 | ----- | ----- |

Result

n = 8.0642 , R = 15.5207 , j = 0.8892

| คานช่วงที่ Span No. | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) |
|------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|
| 1 L | +5,105 | +4,101 | -1,343 | -844 | 2.16 | 2.27 | 34.60 | 5.40 | 0.28 |
| M | ---- | ---- | +4,447 | ---- | 4.54 | 9.06 | 32.96 | 5.40 | ---- |
| R | -6,883 | -5,823 | 0 | +843 | 0.00 | 2.27 | 34.60 | 5.40 | ---- |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | A' | ColumnS (2) | -336 | +672 | -672 | +336 | 5,105 | 5,393 |
| 2 | B | Hinged....(1) | ---- | ---- | ---- | ---- | 6,883 | ---- |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

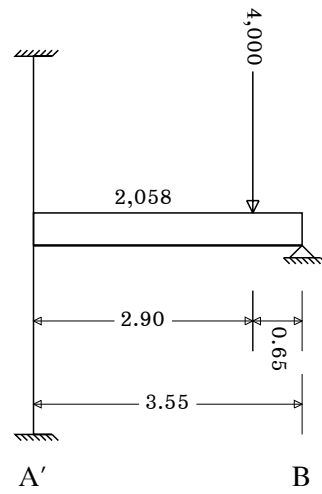
(สวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

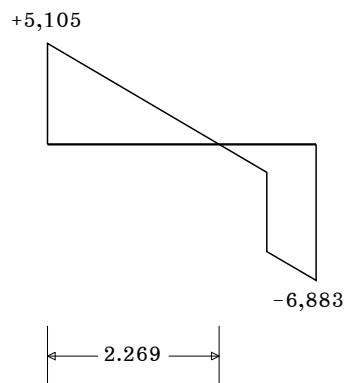
Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

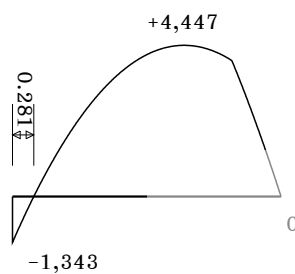
ชื่อคาน : B-3



Point load & uniform load

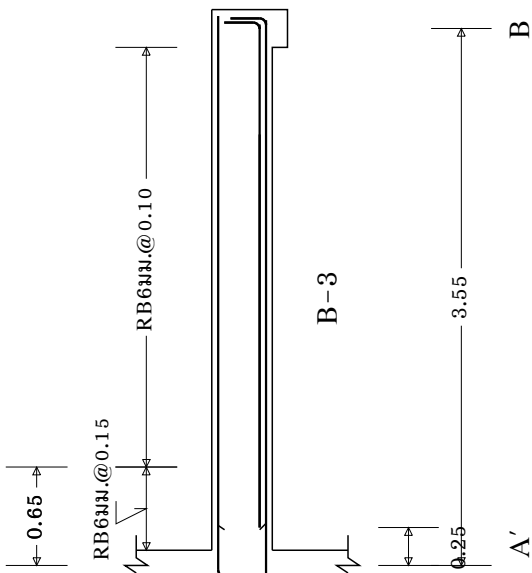


Shear force diagram



Bending moment diagram

(Handwritten signature)



| B-3 0.20 x 0.40 | |
|--------------------|-------------|
| ตัดทางซ้าย | ตัดทางขวา |
| 2 DB 16 มม. | 3 DB 16 มม. |
| 2 DB 16 มม. | 3 DB 16 มม. |
| 3 DB 16 มม. | 3 DB 16 มม. |

บริษัท พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวอนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : B-4

Input Data

 $f_c = 105$ กก./ตร.ซม. $f_c' = 280$ กก./ตร.ซม. $f_s = 1700$ กก./ตร.ซม. $f_y = 4000$ กก./ตร.ซม. คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 4 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|------------------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 7.90 | 30 x 60 | ---- | P1 = 7,000 | d1 = 3.60 d2 = 4.30 | U = 5,488 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | 3 | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 2 | 4 | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |

Result

 $n = 8.0642$, $R = 15.5207$, $j = 0.8892$

| คานช่วงที่ Span No. | | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) |
|------------------------|---|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|
| 1 | L | +27,335 | +21,927 | -37,105 | -26,644 | 36.70 | 36.70 | 51.35 | 8.65 | 1.65 |
| | M | ---- | ---- | +22,939 | ---- | 32.05 | 32.05 | 51.05 | 8.95 | ---- |
| | R | -26,433 | -21,025 | -35,994 | -25,894 | 35.67 | 35.67 | 51.35 | 8.65 | 1.68 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | 3 | ColumnS (2) | -9,276 | +18,552 | -18,552 | +9,276 | 27,335 | 29,639 |
| 2 | 4 | ColumnS (2) | +8,998 | -17,997 | +17,997 | -8,998 | 26,433 | 28,737 |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

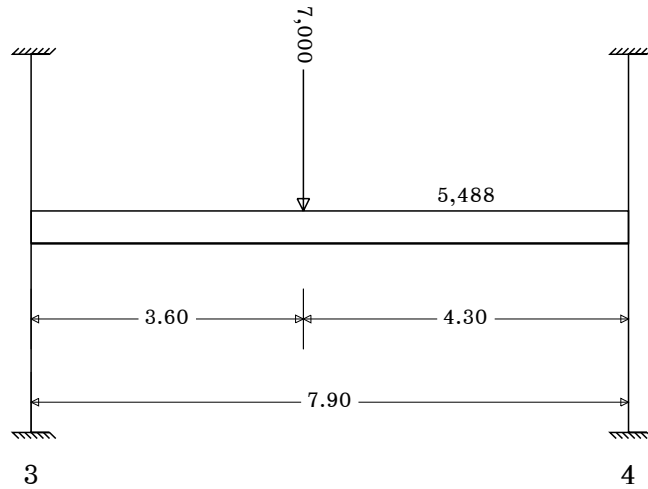
(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

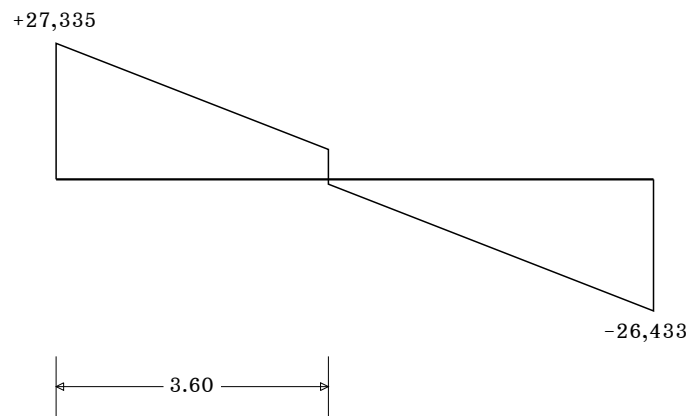
Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

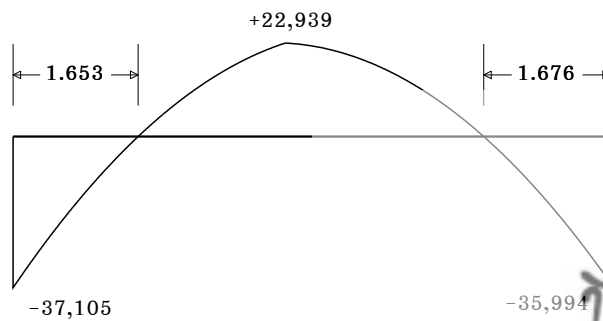
ชื่อคาน : B-4



Point load & uniform load

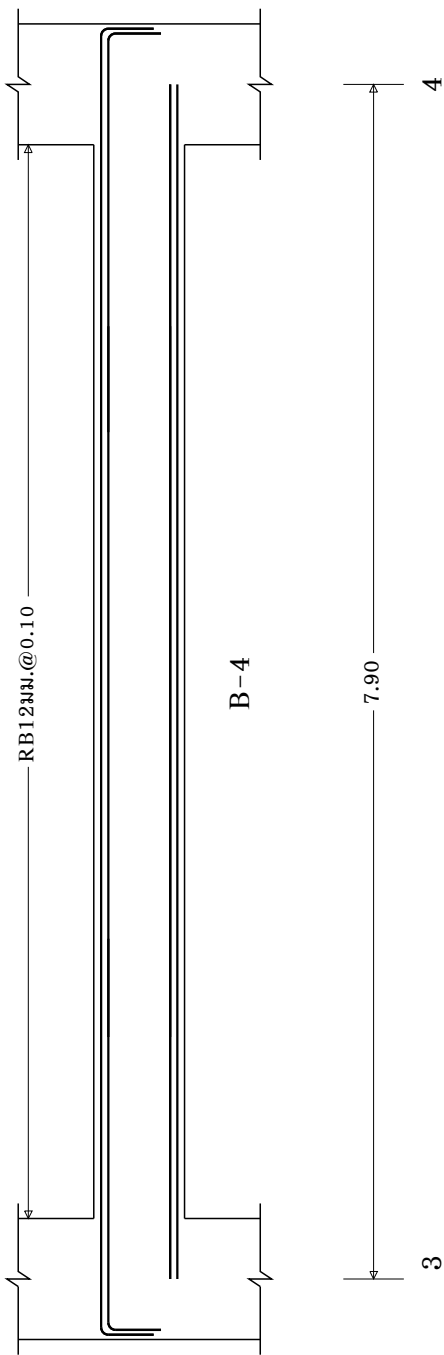


Shear force diagram



Bending moment diagram

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



| | | |
|-------------|-------------|--|
| B-4 | 0.30 x 0.60 | |
| ตลอดช่วงคาน | 4 DB 25 มม. | |
| | 4 DB 25 มม. | |
| | 4 DB 25 มม. | |
| | 4 DB 25 มม. | |
| | | |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : BST-1

Input Data

 $f_c = 105 \text{ กก./ตร.ซม.}$ $f_c' = 280 \text{ กก./ตร.ซม.}$ $f_s = 1700 \text{ กก./ตร.ซม.}$ $f_y = 4000 \text{ กก./ตร.ซม.}$ คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 4 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|-----------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 3.50 | 20 x 40 | ---- | ----- | ----- | U = 2,500 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | 3 | ColumnS (2) | ---- | 40 x 80 x 3.00 | 40 x 80 x 3.00 |
| 2 | 3' | Hinged....(1) | 20 | ----- | ----- |

Result

 $n = 8.0642$, $R = 15.5207$, $j = 0.8892$

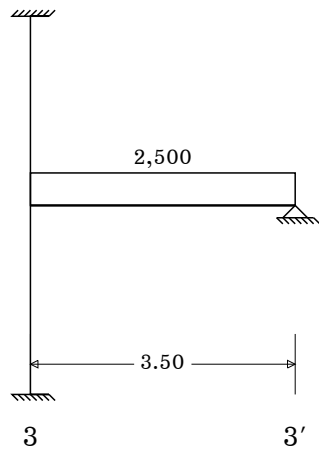
| คานช่วงที่ Span No. | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) |
|------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|
| 1 L | +5,863 | +3,855 | -4,031 | -1,901 | 3.63 | 1.20 | 34.60 | 5.40 | 0.86 |
| M | ---- | ---- | +2,353 | ---- | 0.00 | 4.78 | 32.55 | 5.40 | ---- |
| R | -3,559 | -2,359 | 0 | +342 | 0.00 | 1.20 | 34.60 | 5.40 | ---- |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | 3 | ColumnS (2) | -1,008 | +2,016 | -2,016 | +1,008 | 5,863 | 8,167 |
| 2 | 3' | Hinged....(1) | ---- | ---- | ---- | ---- | 3,559 | ---- |

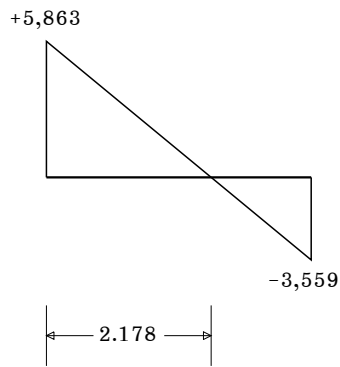


ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

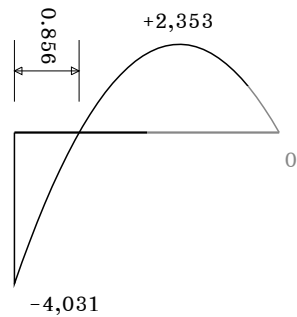
| | |
|--|--|
| <p>VisStructure 4 (สนวนลิขสิทธิ) วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร</p> | <p>Beam ชื่อโครงการ : J Building 2014 ชื่อคาน : BST-1</p> |
|--|--|



Point load & uniform load

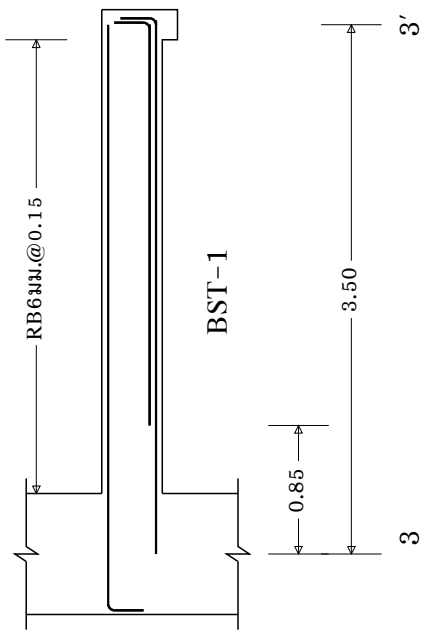


Shear force diagram



Bending moment diagram

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



| | |
|----------------------|-------------|
| BST-1 0.20 x 0.40 | |
| ตัดทางซ้าย | ตัดทางขวา |
| 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. |
| 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. |

Handwritten signature and initials in blue ink, including a large '0' and '10/15'.

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : RB-1

Input Data

fc = 90 กก./ตร.ซม. fc' = 240 กก./ตร.ซม. fs = 1700 กก./ตร.ซม. fy = 4000 กก./ตร.ซม. คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 3 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|-----------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 5.35 | 25 x 60 | ---- | ----- | ----- | U = 4,008 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | A | Column...(3) | ---- | ----- | 40 x 80 x 3.00 |
| 2 | B | Column...(3) | ---- | ----- | 40 x 80 x 3.00 |

Result

n = 8.7103 , R = 12.7080 , j = 0.8948

| คานช่วงที่ Span No. | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) |
|------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|
| 1 L | +11,684 | +7,509 | -9,636 | -5,312 | 6.28 | 1.77 | 55.60 | 4.40 | 1.02 |
| M | ---- | ---- | +5,992 | ---- | 0.00 | 7.08 | 55.60 | 4.40 | ---- |
| R | -11,684 | -7,509 | -9,636 | -5,312 | 6.28 | 1.77 | 55.60 | 4.40 | 1.02 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | A | Column...(3) | | | -9,636 | +4,345 | 11,684 | ---- |
| 2 | B | Column...(3) | | | +9,636 | -4,345 | 11,684 | ---- |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

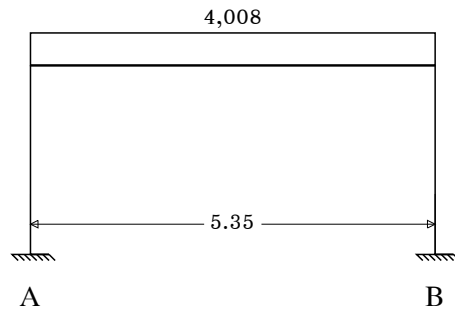
(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

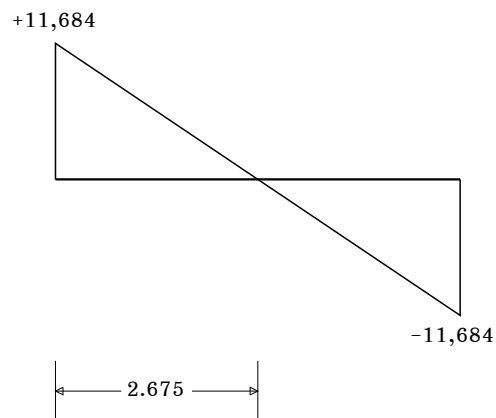
Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

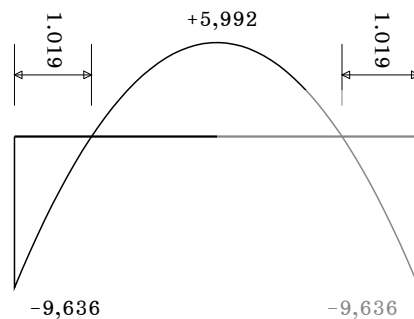
ชื่อคาน : RB-1



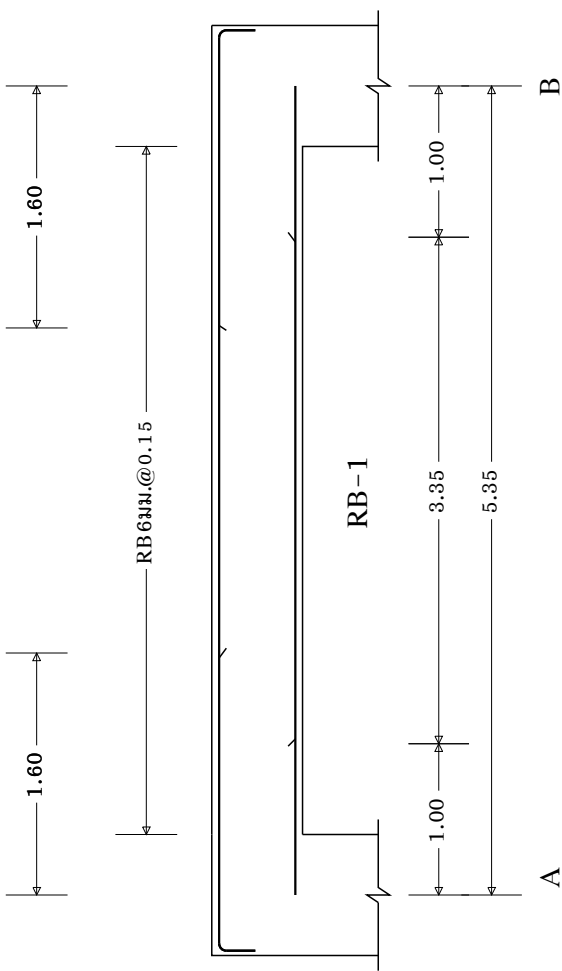
Point load & uniform load



Shear force diagram



Bending moment diagram



| RB-1 | | 0.25 x 0.60 | |
|-------------|-------------|-------------|--|
| ตัดทางซ้าย | ตัดกลางช่วง | ตัดทางขวา | |
| 4 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | 4 DB 16 มม. | |
| 2 DB 16 มม. | 4 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : RB-2

Input Data

fc = 90 กก./ตร.ซม. fc' = 240 กก./ตร.ซม. fs = 1700 กก./ตร.ซม. fy = 4000 กก./ตร.ซม. คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 3 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|-----------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 2.50 | 20 x 50 | ---- | ----- | ----- | U = 8,016 |
| 2 | 2.85 | 20 x 50 | ---- | ----- | ----- | U = 8,016 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | A | Column...(3) | ---- | ----- | 20 x 20 x 3.00 |
| 2 | A' | Column...(3) | ---- | ----- | 20 x 20 x 3.00 |
| 3 | B | Hinged....(1) | 25 | ----- | ----- |

Result

n = 8.7103 , R = 12.7080 , j = 0.8948

| คานช่วงที่ Span No. | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) | |
|------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|------|
| 1 | L | +8,086 | +3,496 | -323 | +445 | 0.00 | 1.32 | 45.60 | 4.40 | 0.04 |
| | M | ---- | ---- | +3,637 | ---- | 0.00 | 5.28 | 45.30 | 4.70 | ---- |
| | R | -12,554 | -8,158 | -5,908 | -4,694 | 7.13 | 1.32 | 43.25 | 4.70 | 0.58 |
| 2 | L | +13,862 | +9,466 | -5,978 | -4,633 | 7.04 | 2.13 | 43.25 | 4.70 | 0.51 |
| | M | ---- | ---- | +5,660 | ---- | 2.02 | 8.52 | 43.66 | 4.70 | ---- |
| | R | -9,667 | -4,871 | 0 | +1,144 | 0.00 | 2.21 | 45.60 | 4.40 | ---- |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | A | Column...(3) | | | -323 | +161 | 8,086 | ---- |
| 2 | A' | Column...(3) | | | -70 | +35 | 26,416 | ---- |
| 3 | B | Hinged....(1) | ---- | ---- | ---- | ---- | 9,667 | ---- |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

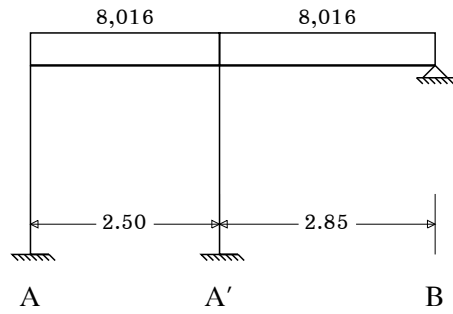
(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

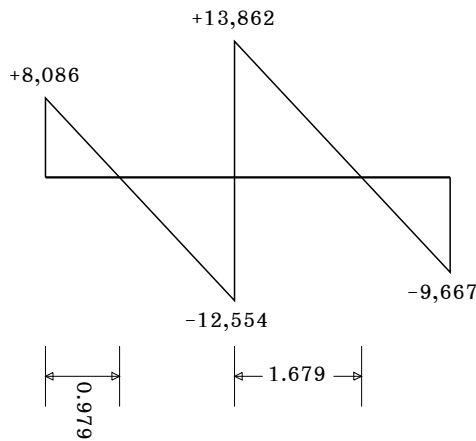
Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

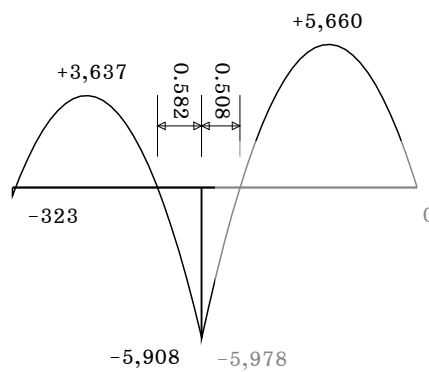
ชื่อคาน : RB-2



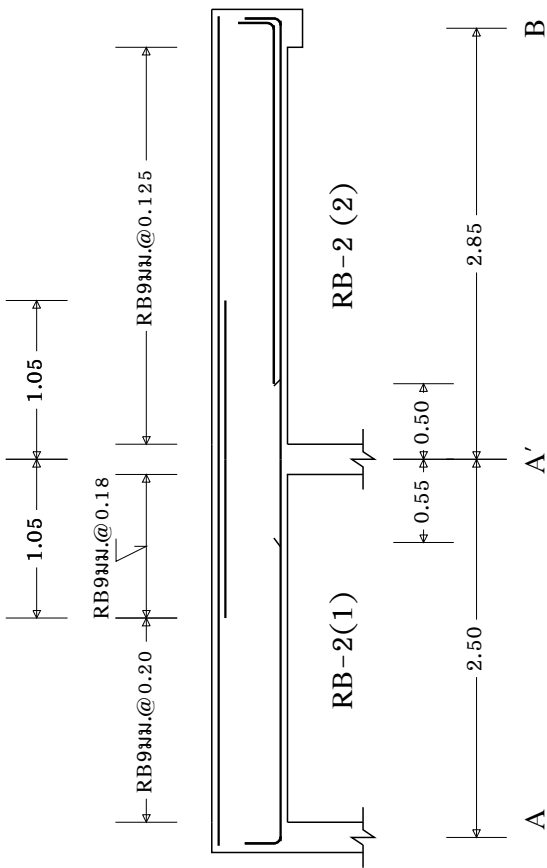
Point load & uniform load



Shear force diagram



Bending moment diagram



| RB-2(1) 0.20 x 0.50 | | RB-2(2) 0.20 x 0.50 | |
|------------------------|-------------|------------------------|-------------|
| ตัดทางซ้าย | ตัดทางขวา | ตัดทางซ้าย | ตัดทางขวา |
| 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. |
| 3 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. | 3 DB 16 มม. |

บริษัท พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย: 9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : RB-3

Input Data

fc = 90 กก./ตร.ซม. fc' = 240 กก./ตร.ซม. fs = 1700 กก./ตร.ซม. fy = 4000 กก./ตร.ซม. คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 3 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|-----------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 3.60 | 20 x 50 | ---- | ----- | ----- | U = 3,265 |
| 2 | 4.30 | 20 x 50 | ---- | ----- | ----- | U = 3,265 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | 3 | Column...(3) | ---- | ----- | 20 x 20 x 3.00 |
| 2 | 3' | Column...(3) | ---- | ----- | 20 x 20 x 3.00 |
| 3 | 4 | Column...(3) | ---- | ----- | 20 x 20 x 3.00 |

Result

n = 8.7103 , R = 12.7080 , j = 0.8948

| คานช่วงที่ Span No. | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) | |
|------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|------|
| 1 | L | +4,634 | +2,685 | -310 | +135 | 0.00 | 0.99 | 45.60 | 4.40 | 0.07 |
| | M | ---- | ---- | +2,753 | ---- | 0.00 | 3.97 | 45.60 | 4.40 | ---- |
| | R | -7,984 | -6,093 | -6,341 | -5,560 | 8.31 | 1.53 | 43.96 | 4.40 | 1.02 |
| 2 | L | +8,929 | +7,037 | -6,511 | -5,635 | 8.42 | 1.83 | 43.96 | 4.40 | 0.88 |
| | M | ---- | ---- | +4,862 | ---- | 0.10 | 7.34 | 43.55 | 4.40 | ---- |
| | R | -6,143 | -4,194 | -521 | +76 | 0.00 | 1.83 | 45.60 | 4.40 | 0.09 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | 3 | Column...(3) | | | -310 | +175 | 4,634 | ---- |
| 2 | 3' | Column...(3) | | | -170 | +105 | 16,913 | ---- |
| 3 | 4 | Column...(3) | | | +521 | -240 | 6,143 | ---- |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

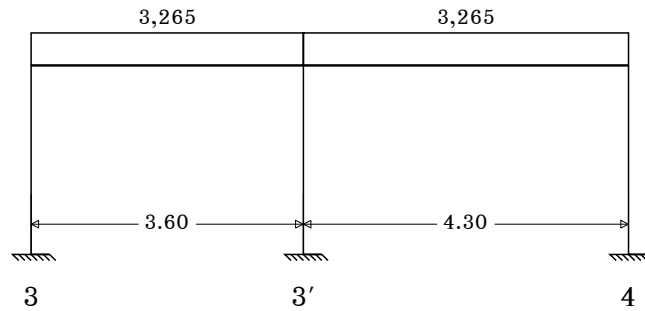
(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

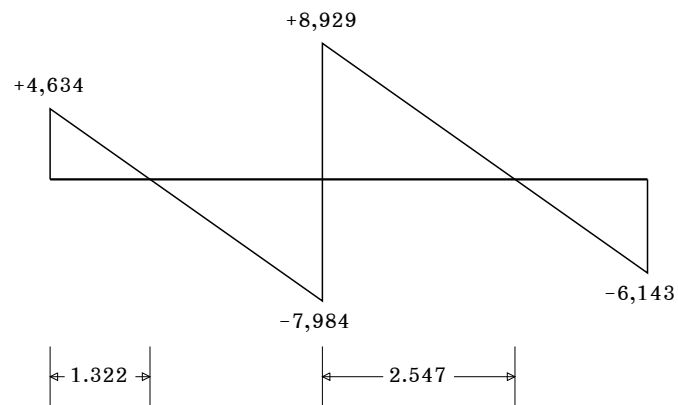
Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

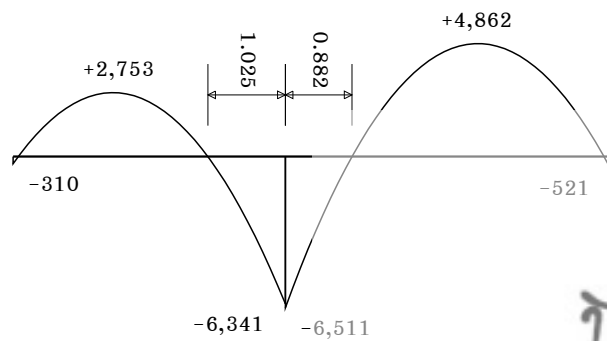
ชื่อคาน : RB-3



Point load & uniform load



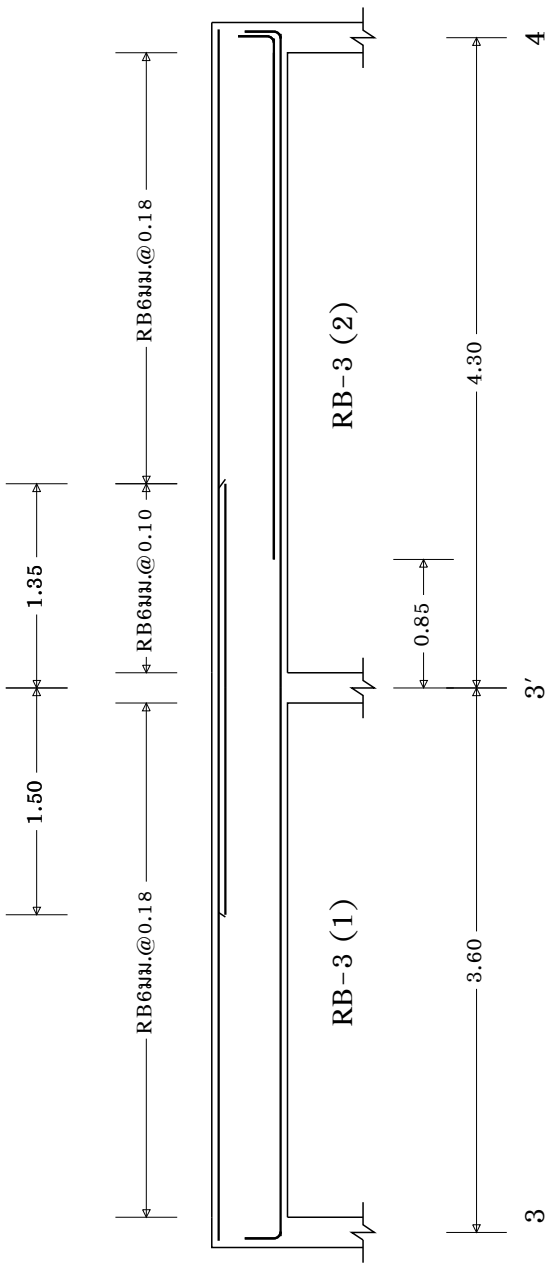
Shear force diagram



Bending moment diagram

Handwritten signature of Pannithi Promsakha.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



| RB-3 (2) 0.20 x 0.50 | |
|----------------------------|----------------------------|
| ตัดทางซ้าย | ตัดทางขวา |
| 3 DB 16 มม. 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. |
| 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. 2 DB 16 มม. |

| RB-3 (1) 0.20 x 0.50 | |
|-------------------------|----------------------------|
| ตัดทางซ้าย | ตัดทางขวา |
| 2 DB 16 มม. | 3 DB 16 มม. 2 DB 16 มม. |
| 2 DB 16 มม. | 2 DB 16 มม. |


 บริษัท พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวงวลิลลิลลิลลิล)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Beam

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อคาน : RB-4

Input Data

fc = 90 กก./ตร.ซม. fc' = 240 กก./ตร.ซม. fs = 1700 กก./ตร.ซม. fy = 4000 กก./ตร.ซม. คอนกรีตหุ้มเหล็ก = 3 ซม.

| คานช่วงที่ Span No. | ยาว (ม.) | กว้าง x ลึก (ซม. x ซม.) | ลดระดับ (ซม.) | Point Load | | Uniform Load (กก./ ม.) |
|------------------------|---------------|------------------------------|--------------------|-----------------|------------------------|-----------------------------|
| | | | | น้ำหนัก (กก.) | ระยะห่าง (ม.) | |
| 1 | 7.90 | 25 x 70 | ---- | P1 = 9,667 | d1 = 3.60 d2 = 4.30 | U = 3,265 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | ความกว้างที่รองรับ(ซม.) เมื่อเป็น Hinged / Roller | เสาเหนือคาน (ซม. x ซม. x ม.) | เสาใต้คาน (ซม. x ซม. x ม.) |
|-----------|-----------|------------------|--|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 | 3 | Column...(3) | ---- | ----- | 80 x 40 x 3.00 |
| 2 | 4 | Column...(3) | ---- | ----- | 80 x 40 x 3.00 |

Result

n = 8.7103 , R = 12.7080 , j = 0.8948

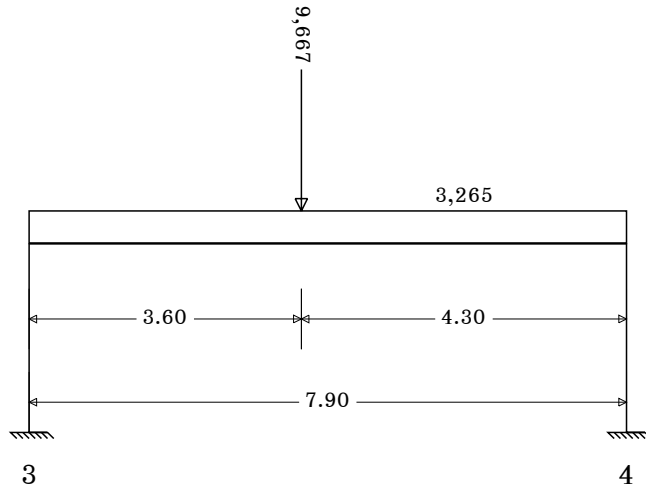
| คานช่วงที่ Span No. | | แรงเฉือน (กก.) | แรงเฉือนที่ หน้าตัดวิกฤต | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | โมเมนต์ดัดที่ ขอบของที่รองรับ | เหล็กบน (ตร.ซม.) | เหล็กล่าง (ตร.ซม.) | d (ซม.) | d' (ซม.) | ระยะที่M=0 (ม.) |
|------------------------|---|---------------------|-----------------------------|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|
| 1 | L | +19,861 | +16,827 | -21,735 | -17,836 | 18.66 | 8.28 | 62.35 | 5.15 | 1.24 |
| | M | ---- | ---- | +25,887 | ---- | 25.82 | 27.58 | 62.35 | 7.65 | ---- |
| | R | -18,917 | -15,883 | -21,389 | -17,679 | 18.50 | 8.05 | 62.35 | 5.15 | 1.29 |

| Joint No. | Grid Line | ชนิดของ Joint | เสาเหนือคานรับโมเมนต์ดัด | | เสาใต้คานรับโมเมนต์ดัด | | น้ำหนักที่ถ่ายเข้าที่รองรับ(กก.) | |
|-----------|-----------|------------------|--------------------------|-----------|------------------------|-----------|----------------------------------|---------------|
| | | | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ที่หัวเสา | ที่โคนเสา | ไม่รวม/ไม่มี ตัวเสา | รวมน้ำหนักเสา |
| 1 | 3 | Column...(3) | | | -21,735 | +10,266 | 19,861 | ---- |
| 2 | 4 | Column...(3) | | | +21,389 | -10,611 | 18,917 | ---- |

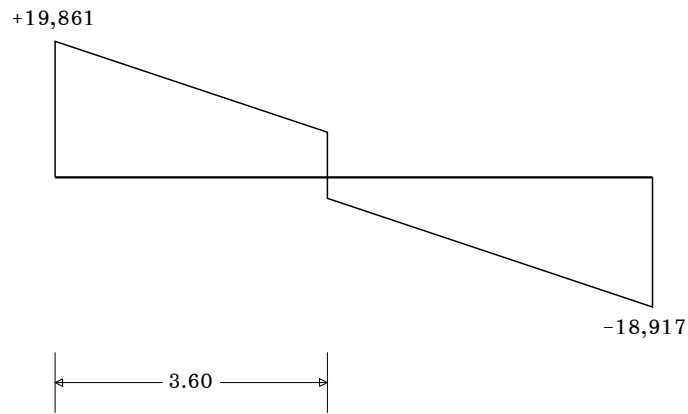


ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

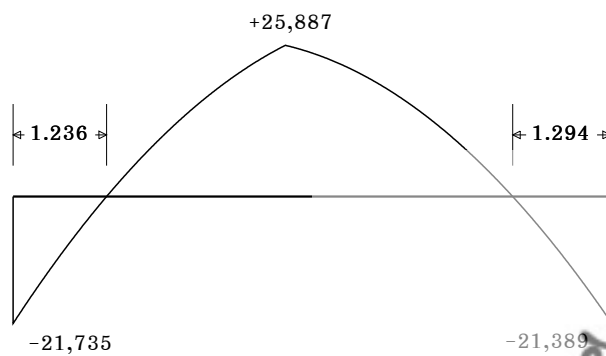
| | |
|---|---|
| <p>VisStructure 4 (สงวนลิขสิทธิ์) วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร</p> | <p>Beam ชื่อโครงการ : J Building 2014 ชื่อคาน : RB-4</p> |
|---|---|



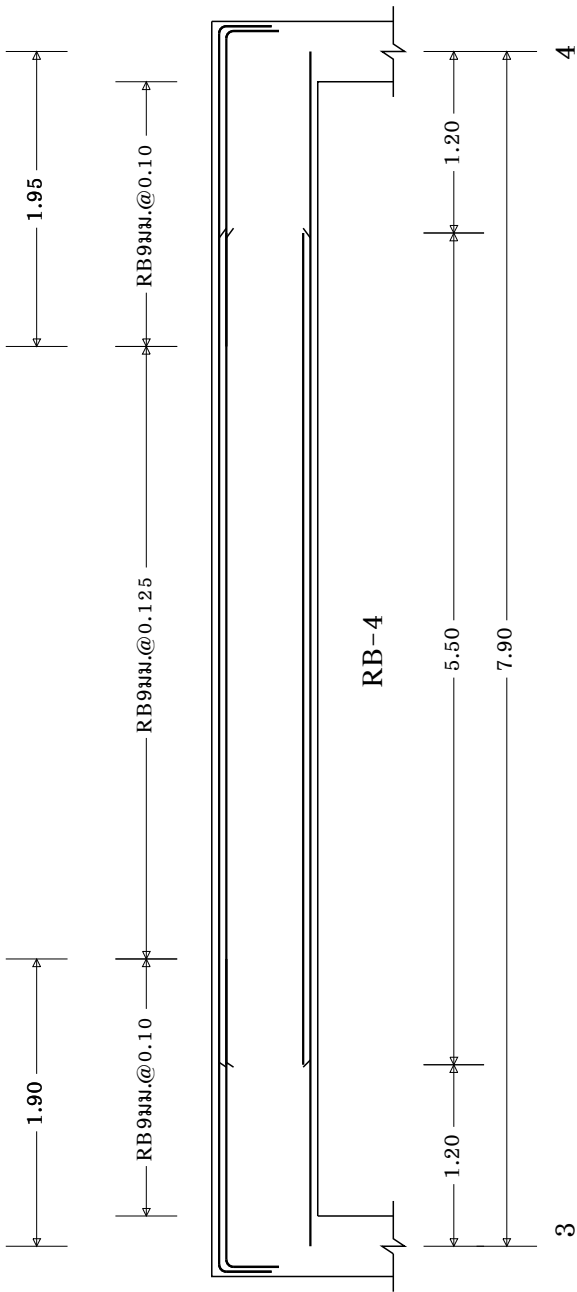
Point load & uniform load



Shear force diagram



Bending moment diagram



3

| RB-4 | | 0.25 x 0.70 | |
|-------------|-------------|-------------|--|
| ตัดทางซ้าย | ตัดกลางช่วง | ตัดทางขวา | |
| 2 DB 25 มม. | 3 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | |
| 2 DB 25 มม. | 3 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | |
| | 3 DB 25 มม. | | |
| 2 DB 25 มม. | 3 DB 25 มม. | 2 DB 25 มม. | |
| | | | |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

Structural Analysis

รายการคำนวณองค์อาคาร

วิเคราะห์โครงสร้างอาคาร ด้วยโปรแกรม StaadPro V8i

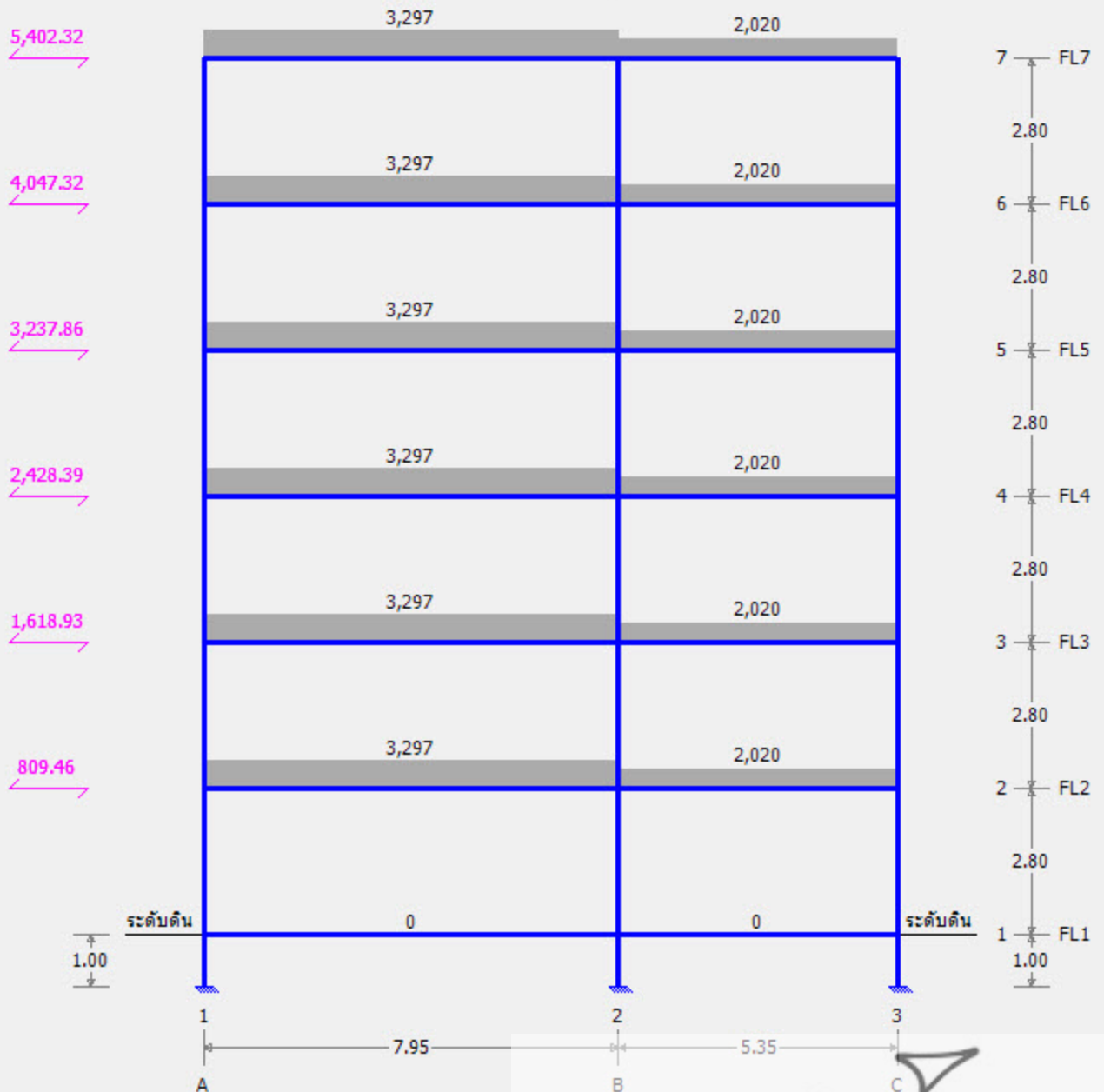
- วิเคราะห์น้ำหนักบรรทุกที่กระทำต่อโครงสร้างอาคาร
- วิเคราะห์แรงลมที่กระทำต่อโครงสร้างอาคาร calculate per ASCE-7
- วิเคราะห์การโก่งตัวของโครงสร้างอาคาร
- วิเคราะห์ น้ำหนักกระทำต่อฐานราก
- วิเคราะห์ แรงเนื่องจากแผ่นดินไหวที่กระทำต่อโครงสร้างอาคาร
- ออกแบบผนังลิฟท์



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

การคำนวณแรงต้านข้างจากแผ่นดินไหว

| | |
|--|--------|
| สัมประสิทธิ์ของความเข้มของแผ่นดินไหว...Z | 0.19 |
| ตัวคูณเกี่ยวกับการใช้อาคาร...I | 1.25 |
| สัมประสิทธิ์ของโครงสร้างอาคารที่รับแรงในแนวราบ...K | 1.33 |
| ความลึกฐานรากจากระดับดิน (ม.) | 1.00 |
| คาบการแกว่งตามธรรมชาติของอาคาร...T | 0.4442 |
| สัมประสิทธิ์ของการประสานความถี่ธรรมชาติ ระหว่างอาคารและชั้นดินที่ตั้งอาคาร ...S | 2.50 |



[Handwritten Signature]

VisStructure 4

(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

2D Frame

ชื่อโครงการ : อาคาร J

ชื่อเฟรม : Building J Frame Analys

| Column | | | Load Combination No. 1 : DL + LL | | | | | | | |
|---------------------|---|---------------------------|----------------------------------|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้น ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| A | C1/1 | 50 x 130 | -2,707 | 2,087 | -41,108 | -27,130 | 27,130 | 42,668 | -2,087 | 620 |
| | C1/2 | 40 x 120 | -3,050 | 1,956 | -34,006 | -23,254 | 23,254 | 37,232 | -1,956 | -2,428 |
| | C1/3 | 40 x 80 | -2,566 | 1,661 | -27,980 | -19,379 | 19,379 | 30,131 | -1,661 | -2,084 |
| | C1/4 | 40 x 80 | -2,521 | 1,817 | -21,954 | -15,503 | 15,503 | 24,105 | -1,817 | -2,567 |
| | C1/5 | 40 x 80 | -2,455 | 1,810 | -15,928 | -11,627 | 11,627 | 18,078 | -1,810 | -2,613 |
| | C1/6 | 40 x 80 | -2,775 | 1,948 | -9,901 | -7,751 | 7,751 | 12,052 | -1,948 | -2,680 |
| | C1/7 | 40 x 80 | -5,122 | 2,672 | -3,875 | -3,875 | 3,875 | 6,025 | -2,672 | -2,360 |
| B | C2/1 | 50 x 130 | 1,853 | -1,556 | -53,367 | -39,389 | 39,389 | 54,927 | 1,556 | -297 |
| | C2/2 | 40 x 120 | 2,198 | -1,399 | -44,513 | -33,761 | 33,761 | 47,739 | 1,399 | 1,719 |
| | C2/3 | 40 x 80 | 1,753 | -1,117 | -36,735 | -28,134 | 28,134 | 38,886 | 1,117 | 1,375 |
| | C2/4 | 40 x 80 | 1,786 | -1,287 | -28,958 | -22,507 | 22,507 | 31,108 | 1,287 | 1,817 |
| | C2/5 | 40 x 80 | 1,755 | -1,265 | -21,182 | -16,881 | 16,881 | 23,332 | 1,265 | 1,787 |
| | C2/6 | 40 x 80 | 1,695 | -1,255 | -13,407 | -11,257 | 11,257 | 15,557 | 1,255 | 1,820 |
| | C2/7 | 40 x 80 | 3,555 | -1,942 | -5,633 | -5,633 | 5,633 | 7,783 | 1,942 | 1,883 |
| C | C3/1 | 50 x 130 | 874 | -531 | -26,247 | -12,269 | 12,269 | 27,807 | 531 | -343 |
| | C3/2 | 40 x 120 | 873 | -558 | -21,270 | -10,518 | 10,518 | 24,495 | 558 | 688 |
| | C3/3 | 40 x 80 | 832 | -544 | -17,367 | -8,765 | 8,765 | 19,517 | 544 | 691 |
| | C3/4 | 40 x 80 | 753 | -530 | -13,464 | -7,013 | 7,013 | 15,614 | 530 | 732 |
| | C3/5 | 40 x 80 | 711 | -545 | -9,559 | -5,259 | 5,259 | 11,710 | 545 | 815 |
| | C3/6 | 40 x 80 | 1,080 | -693 | -5,654 | -3,504 | 3,504 | 7,804 | 693 | 860 |
| | C3/7 | 40 x 80 | 1,553 | -730 | -1,748 | -1,748 | 1,748 | 3,899 | 730 | 491 |

| Column | | | Load Combination No. 2 : DL + LL + Wind Load (Left) | | | | | | | |
|---------------------|---|---------------------------|---|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้น ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| A | C1/1 | 50 x 130 | -13,807 | 466 | -40,729 | -26,751 | 26,751 | 42,289 | -466 | 13,341 |
| | C1/2 | 40 x 120 | -10,667 | 707 | -33,632 | -22,880 | 22,879 | 36,857 | -707 | 8,689 |
| | C1/3 | 40 x 80 | -7,367 | 630 | -27,623 | -19,022 | 19,022 | 29,774 | -630 | 5,605 |
| | C1/4 | 40 x 80 | -4,984 | 912 | -21,647 | -15,196 | 15,196 | 23,797 | -912 | 2,432 |
| | C1/5 | 40 x 80 | -3,340 | 1,149 | -15,689 | -11,388 | 11,388 | 17,839 | -1,149 | 123 |
| | C1/6 | 40 x 80 | -2,743 | 1,510 | -9,740 | -7,590 | 7,590 | 11,891 | -1,510 | -1,486 |
| | C1/7 | 40 x 80 | -4,802 | 2,455 | -3,794 | -3,794 | 3,794 | 5,945 | -2,455 | -2,071 |
| B | C2/1 | 50 x 130 | -9,130 | -2,783 | -52,912 | -38,935 | 38,935 | 54,472 | 2,783 | 11,913 |
| | C2/2 | 40 x 120 | -5,432 | -2,610 | -44,063 | -33,311 | 33,311 | 47,289 | 2,610 | 12,740 |
| | C2/3 | 40 x 80 | -2,905 | -2,241 | -36,307 | -27,705 | 27,705 | 38,457 | 2,241 | 9,181 |
| | C2/4 | 40 x 80 | -521 | -2,301 | -28,589 | -22,138 | 22,138 | 30,739 | 2,301 | 6,964 |
| | C2/5 | 40 x 80 | 1,087 | -2,092 | -20,895 | -16,595 | 16,595 | 23,046 | 2,092 | 4,770 |
| | C2/6 | 40 x 80 | 1,999 | -1,877 | -13,214 | -11,064 | 11,064 | 15,365 | 1,877 | 3,256 |
| | C2/7 | 40 x 80 | 4,344 | -2,399 | -5,537 | -5,537 | 5,537 | 7,687 | 2,399 | 2,374 |
| C | C3/1 | 50 x 130 | -10,053 | -1,711 | -27,080 | -13,103 | 13,103 | 28,640 | 1,711 | 11,764 |
| | C3/2 | 40 x 120 | -6,792 | -1,730 | -22,094 | -11,342 | 11,342 | 25,320 | 1,730 | 11,638 |
| | C3/3 | 40 x 80 | -3,905 | -1,627 | -18,152 | -9,550 | 9,550 | 20,302 | 1,627 | 8,462 |
| | C3/4 | 40 x 80 | -1,690 | -1,454 | -14,140 | -7,688 | 7,688 | 16,290 | 1,454 | 5,762 |
| | C3/5 | 40 x 80 | -107 | -1,269 | -10,085 | -5,784 | 5,784 | 12,235 | 1,269 | 3,661 |
| | C3/6 | 40 x 80 | 1,261 | -1,213 | -6,008 | -3,857 | 3,857 | 8,158 | 1,213 | 2,137 |
| | C3/7 | 40 x 80 | 2,025 | -1,004 | -1,924 | -1,924 | 1,924 | 4,075 | 1,004 | 785 |

| Column | | | Load Combination No. 3 : DL + LL + Wind Load (Right) | | | | | | | |
|---------------------|---|---------------------------|--|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้น ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| A | C1/1 | 50 x 130 | 8,208 | 3,257 | -41,486 | -27,508 | 27,508 | 43,046 | -3,257 | -11,465 |
| | C1/2 | 40 x 120 | 4,629 | 3,117 | -34,381 | -23,629 | 23,629 | 37,607 | -3,117 | -13,358 |
| | C1/3 | 40 x 80 | 2,214 | 2,722 | -28,337 | -19,735 | 19,735 | 30,487 | -2,722 | -9,835 |
| | C1/4 | 40 x 80 | -20 | 2,702 | -22,261 | -15,810 | 15,810 | 24,412 | -2,702 | -7,544 |
| | C1/5 | 40 x 80 | -1,570 | 2,484 | -16,166 | -11,866 | 11,866 | 18,317 | -2,484 | -5,387 |
| | C1/6 | 40 x 80 | -2,862 | 2,406 | -10,062 | -7,911 | 7,911 | 12,212 | -2,406 | -3,875 |
| | C1/7 | 40 x 80 | -5,441 | 2,869 | -3,955 | -3,955 | 3,955 | 6,105 | -2,869 | -5,933 |
| B | C2/1 | 50 x 130 | 12,862 | -313 | -53,822 | -39,845 | 39,845 | 55,382 | 313 | -12,550 |
| | C2/2 | 40 x 120 | 9,822 | -176 | -44,964 | -34,212 | 34,212 | 48,190 | 176 | -9,330 |
| | C2/3 | 40 x 80 | 6,411 | 6 | -37,165 | -28,563 | 28,563 | 39,315 | -6 | -6,427 |
| | C2/4 | 40 x 80 | 4,090 | -271 | -29,327 | -22,876 | 22,876 | 31,478 | 271 | -3,330 |

VisStructure 4

(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

2D Frame

ชื่อโครงการ : อาคาร J

ชื่อเฟรม : Building J Frame Analys

Column Load Combination No. 3 : DL + LL + Wind Load (Right)

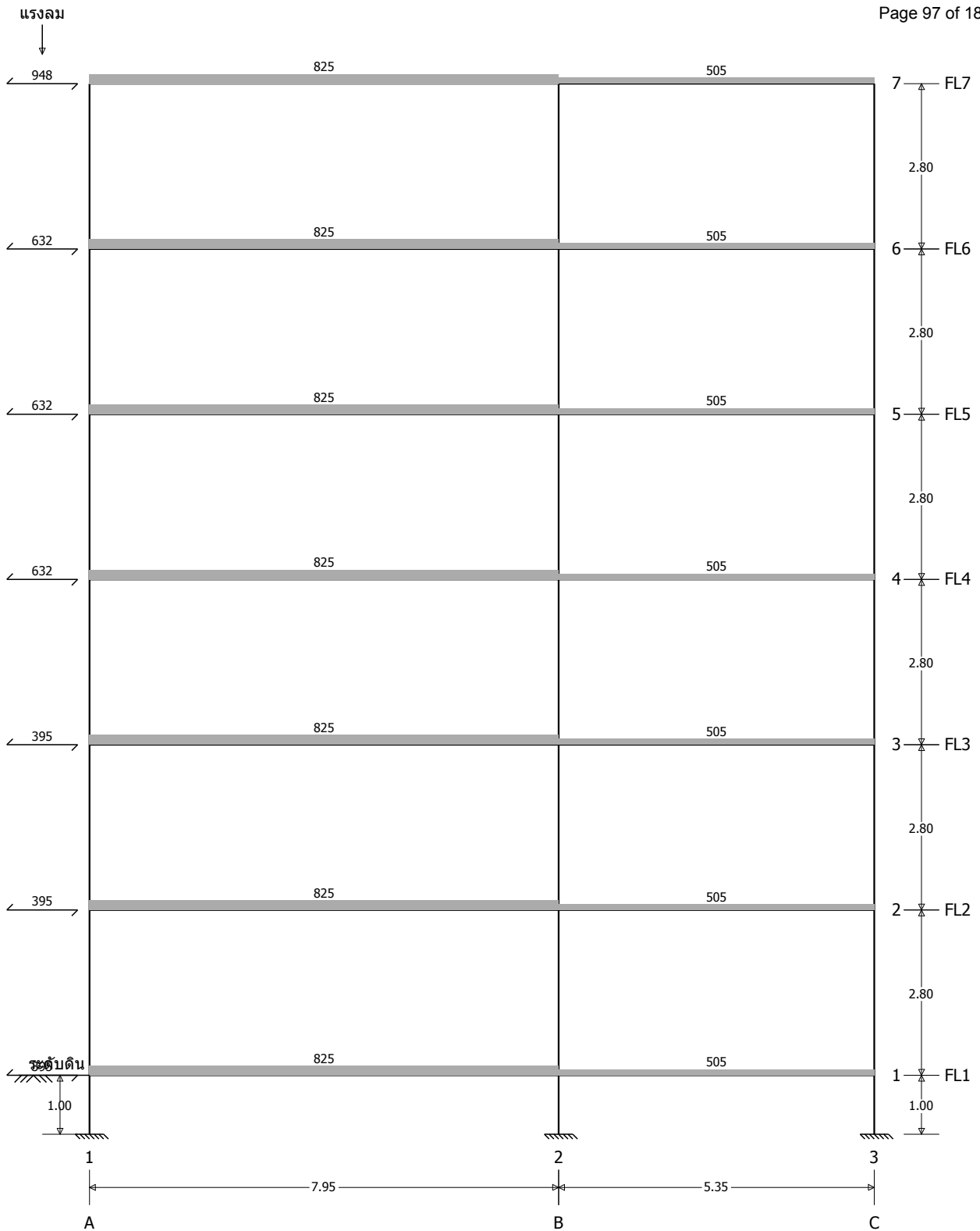
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้น ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
|---------------------|---|---------------------------|-------------------------|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| C | C2/5 | 40 x 80 | 2,423 | -439 | -21,469 | -17,168 | 17,168 | 23,619 | 439 | -1,193 |
| | C2/6 | 40 x 80 | 1,396 | -636 | -13,600 | -11,450 | 11,450 | 15,751 | 636 | 385 |
| | C2/7 | 40 x 80 | 2,765 | -1,483 | -5,729 | -5,729 | 5,729 | 7,879 | 1,483 | 1,386 |
| | C3/1 | 50 x 130 | 11,957 | 1,085 | -25,413 | -11,435 | 11,435 | 26,973 | -1,085 | -13,042 |
| | C3/2 | 40 x 120 | 8,480 | 692 | -20,444 | -9,692 | 9,692 | 23,670 | -692 | -10,419 |
| | C3/3 | 40 x 80 | 5,591 | 512 | -16,581 | -7,979 | 7,979 | 18,731 | -512 | -7,023 |
| | C3/4 | 40 x 80 | 3,160 | 414 | -12,787 | -6,336 | 6,336 | 14,938 | -414 | -4,319 |
| | C3/5 | 40 x 80 | 1,529 | 167 | -9,034 | -4,733 | 4,733 | 11,184 | -167 | -1,997 |
| | C3/6 | 40 x 80 | 949 | -190 | -5,300 | -3,149 | 3,149 | 7,450 | 190 | -416 |
| | C3/7 | 40 x 80 | 1,081 | -439 | -1,572 | -1,572 | 1,572 | 3,722 | 439 | 147 |

Column Load Combination No. 4 : DL + LL + Earth Quake (Left)

| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้น ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
|---------------------|---|---------------------------|-------------------------|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| A | C1/1 | 50 x 130 | -60,662 | -9,510 | -39,003 | -25,025 | 25,025 | 40,563 | 9,510 | 64,373 |
| | C1/2 | 40 x 120 | -44,874 | -9,624 | -31,922 | -21,170 | 21,170 | 35,148 | 9,624 | 55,609 |
| | C1/3 | 40 x 80 | -29,594 | -9,179 | -25,991 | -17,390 | 17,390 | 28,142 | 9,179 | 40,119 |
| | C1/4 | 40 x 80 | -17,377 | -7,646 | -20,236 | -13,785 | 13,785 | 22,386 | 7,646 | 25,537 |
| | C1/5 | 40 x 80 | -8,044 | -5,888 | -14,589 | -10,288 | 10,288 | 16,739 | 5,888 | 13,752 |
| | C1/6 | 40 x 80 | -2,486 | -3,486 | -8,997 | -6,847 | 6,847 | 11,148 | 3,486 | 4,639 |
| | C1/7 | 40 x 80 | -3,328 | 311 | -3,424 | -3,424 | 3,424 | 5,574 | -311 | -848 |
| B | C2/1 | 50 x 130 | -56,161 | -13,379 | -50,837 | -36,860 | 36,860 | 52,397 | 13,379 | 63,629 |
| | C2/2 | 40 x 120 | -39,406 | -13,265 | -42,008 | -31,256 | 31,256 | 45,234 | 13,265 | 59,936 |
| | C2/3 | 40 x 80 | -24,615 | -12,673 | -34,345 | -25,744 | 25,744 | 36,496 | 12,673 | 43,921 |
| | C2/4 | 40 x 80 | -12,039 | -12,152 | -26,893 | -20,442 | 20,442 | 29,044 | 12,152 | 30,854 |
| | C2/5 | 40 x 80 | -2,619 | -10,689 | -19,574 | -15,273 | 15,273 | 21,724 | 10,689 | 19,355 |
| | C2/6 | 40 x 80 | 3,271 | -8,571 | -12,323 | -10,172 | 10,172 | 14,473 | 8,571 | 10,487 |
| | C2/7 | 40 x 80 | 7,992 | -7,177 | -5,093 | -5,093 | 5,093 | 7,243 | 7,177 | 4,775 |
| C | C3/1 | 50 x 130 | -57,044 | -12,199 | -30,882 | -16,904 | 16,904 | 32,442 | 12,199 | 63,409 |
| | C3/2 | 40 x 120 | -40,868 | -12,199 | -25,859 | -15,107 | 15,107 | 29,084 | 12,199 | 58,727 |
| | C3/3 | 40 x 80 | -25,969 | -11,617 | -21,745 | -13,144 | 13,144 | 23,896 | 11,617 | 42,994 |
| | C3/4 | 40 x 80 | -13,779 | -10,434 | -17,246 | -10,795 | 10,795 | 19,397 | 10,434 | 29,129 |
| | C3/5 | 40 x 80 | -4,503 | -8,798 | -12,506 | -8,205 | 8,205 | 14,657 | 8,798 | 17,583 |
| | C3/6 | 40 x 80 | 1,910 | -6,842 | -7,642 | -5,492 | 5,492 | 9,793 | 6,842 | 8,638 |
| | C3/7 | 40 x 80 | 4,206 | -3,938 | -2,739 | -2,739 | 2,739 | 4,889 | 3,938 | 2,330 |

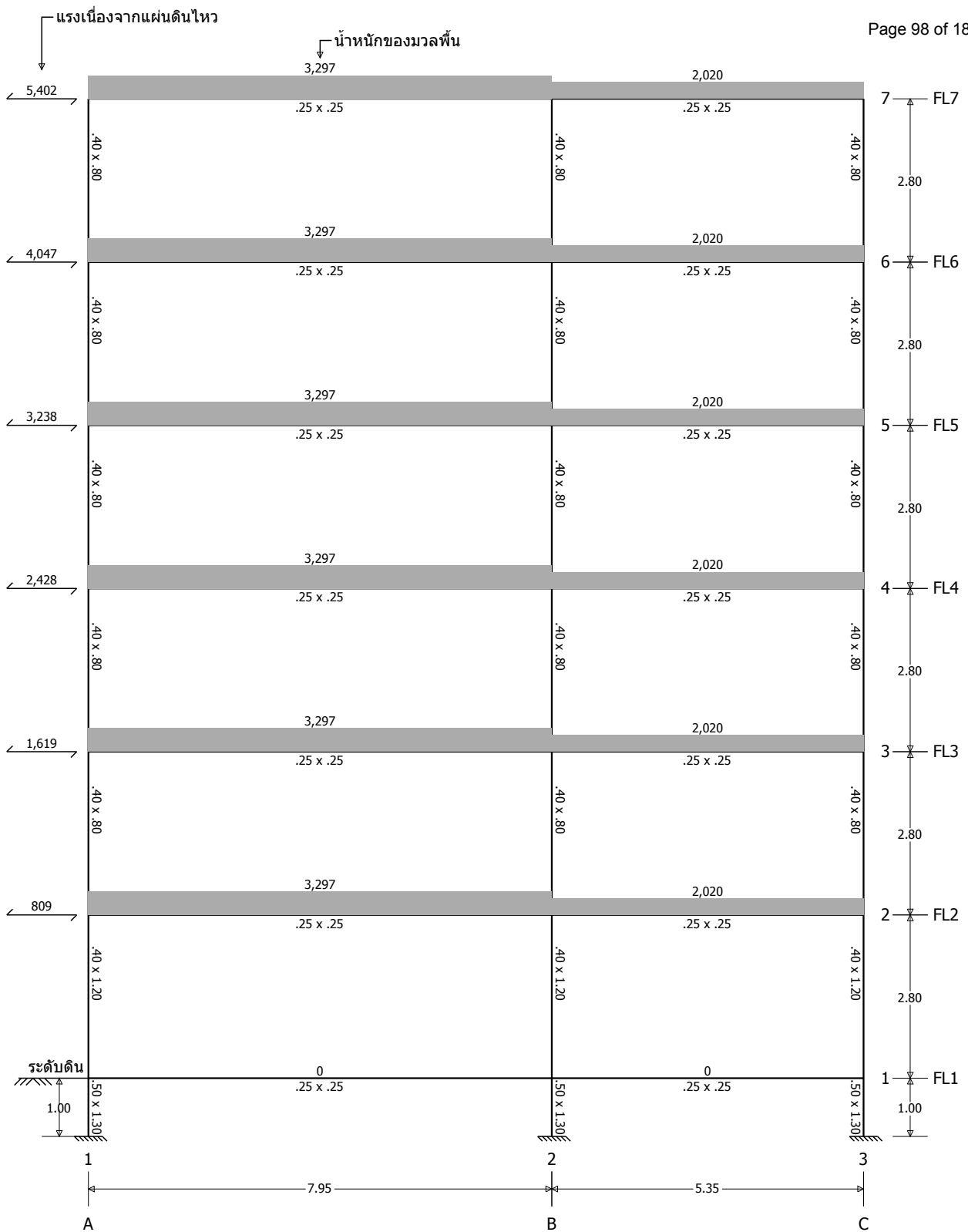
Column Load Combination No. 5 : DL + LL + Earth Quake (Right)

| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้น ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
|---------------------|---|---------------------------|-------------------------|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| A | C1/1 | 50 x 130 | 55,248 | 13,684 | -43,213 | -29,235 | 29,235 | 44,773 | -13,684 | -63,134 |
| | C1/2 | 40 x 120 | 38,774 | 13,537 | -36,091 | -25,339 | 25,339 | 39,316 | -13,537 | -60,464 |
| | C1/3 | 40 x 80 | 24,462 | 12,500 | -29,969 | -21,368 | 21,368 | 32,120 | -12,500 | -44,288 |
| | C1/4 | 40 x 80 | 12,335 | 11,280 | -23,672 | -17,221 | 17,221 | 25,823 | -11,280 | -30,672 |
| | C1/5 | 40 x 80 | 3,134 | 9,508 | -17,267 | -12,966 | 12,966 | 19,417 | -9,508 | -18,978 |
| | C1/6 | 40 x 80 | -3,064 | 7,383 | -10,805 | -8,654 | 8,654 | 12,955 | -7,383 | -10,000 |
| | C1/7 | 40 x 80 | -6,916 | 5,034 | -4,325 | -4,325 | 4,325 | 6,476 | -5,034 | -3,872 |
| B | C2/1 | 50 x 130 | 59,867 | 10,267 | -55,896 | -41,919 | 41,919 | 57,456 | -10,267 | -64,222 |
| | C2/2 | 40 x 120 | 43,801 | 10,468 | -47,018 | -36,266 | 36,266 | 50,243 | -10,468 | -56,498 |
| | C2/3 | 40 x 80 | 28,120 | 10,440 | -39,125 | -30,524 | 30,524 | 41,276 | -10,440 | -41,172 |
| | C2/4 | 40 x 80 | 15,612 | 9,579 | -31,022 | -24,571 | 24,571 | 33,172 | -9,579 | -27,220 |
| | C2/5 | 40 x 80 | 6,129 | 8,160 | -22,790 | -18,489 | 18,489 | 24,940 | -8,160 | -15,782 |
| | C2/6 | 40 x 80 | 119 | 6,061 | -14,492 | -12,341 | 12,341 | 16,642 | -6,061 | -6,846 |
| | C2/7 | 40 x 80 | -882 | 3,293 | -6,173 | -6,173 | 6,173 | 8,323 | -3,293 | -1,009 |
| C | C3/1 | 50 x 130 | 58,791 | 11,138 | -21,613 | -7,635 | 7,635 | 23,173 | -11,138 | -64,095 |
| | C3/2 | 40 x 120 | 42,614 | 11,084 | -16,680 | -5,928 | 5,928 | 19,906 | -11,084 | -57,351 |
| | C3/3 | 40 x 80 | 27,633 | 10,530 | -12,988 | -4,386 | 4,386 | 15,138 | -10,530 | -41,613 |
| | C3/4 | 40 x 80 | 15,284 | 9,373 | -9,681 | -3,230 | 3,230 | 11,832 | -9,373 | -27,664 |
| | C3/5 | 40 x 80 | 5,925 | 7,708 | -6,613 | -2,312 | 2,312 | 8,763 | -7,708 | -15,953 |
| | C3/6 | 40 x 80 | 251 | 5,456 | -3,666 | -1,515 | 1,515 | 5,816 | -5,456 | -6,929 |
| | C3/7 | 40 x 80 | -1,099 | 2,478 | -757 | -757 | 757 | 2,908 | 2,478 | -1,348 |



Building J Frame Analys

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777



Building J Frame Analys

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

2D Frame

ชื่อโครงการ : อาคาร J

ชื่อเฟรม : Building J Frame Analys X AXIS

| Column | | | Load Combination No. 1 : DL + LL | | | | | | | |
|---------------------|--|---------------------------|----------------------------------|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้น ชั้นที่ .../1, ../2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| 1 | C1/1 | 130 x 50 | -2,532 | 2,055 | -38,557 | -24,580 | 24,580 | 40,117 | -2,055 | 476 |
| | C1/2 | 120 x 40 | -2,504 | 1,640 | -31,818 | -21,066 | 21,066 | 35,043 | -1,640 | -2,088 |
| | C1/3 | 80 x 40 | -2,292 | 1,572 | -26,155 | -17,553 | 17,553 | 28,305 | -1,572 | -2,110 |
| | C1/4 | 80 x 40 | -2,293 | 1,647 | -20,492 | -14,041 | 14,041 | 22,642 | -1,647 | -2,319 |
| | C1/5 | 80 x 40 | -2,251 | 1,633 | -14,829 | -10,528 | 10,528 | 16,979 | -1,633 | -2,320 |
| | C1/6 | 80 x 40 | -2,289 | 1,662 | -9,165 | -7,014 | 7,014 | 11,315 | -1,662 | -2,365 |
| | C1/7 | 80 x 40 | -4,554 | 2,458 | -3,501 | -3,501 | 3,501 | 5,651 | -2,458 | -2,328 |
| 2 | C2/1 | 130 x 50 | 55 | -332 | -63,222 | -49,244 | 49,244 | 64,782 | 332 | 277 |
| | C2/2 | 120 x 40 | 10 | 14 | -52,963 | -42,211 | 42,211 | 56,189 | -14 | -50 |
| | C2/3 | 80 x 40 | -16 | 7 | -43,779 | -35,178 | 35,178 | 45,930 | -7 | -4 |
| | C2/4 | 80 x 40 | 10 | -12 | -34,595 | -28,143 | 28,143 | 36,745 | 12 | 23 |
| | C2/5 | 80 x 40 | 78 | -26 | -25,410 | -21,110 | 21,110 | 27,561 | 26 | -4 |
| | C2/6 | 80 x 40 | -265 | 122 | -16,227 | -14,076 | 14,076 | 18,377 | -122 | -78 |
| | C2/7 | 80 x 40 | 50 | -115 | -7,044 | -7,044 | 7,044 | 9,194 | 115 | 273 |
| 3 | C3/1 | 130 x 50 | 0 | 0 | -63,199 | -49,221 | 49,221 | 64,759 | 0 | 0 |
| | C3/2 | 120 x 40 | 0 | 0 | -52,942 | -42,190 | 42,190 | 56,167 | 0 | 0 |
| | C3/3 | 80 x 40 | 0 | 0 | -43,761 | -35,159 | 35,159 | 45,911 | 0 | 0 |
| | C3/4 | 80 x 40 | 0 | 0 | -34,579 | -28,128 | 28,128 | 36,730 | 0 | 0 |
| | C3/5 | 80 x 40 | 0 | 0 | -25,398 | -21,097 | 21,097 | 27,548 | 0 | 0 |
| | C3/6 | 80 x 40 | 0 | 0 | -16,217 | -14,067 | 14,067 | 18,367 | 0 | 0 |
| | C3/7 | 80 x 40 | 0 | 0 | -7,034 | -7,034 | 7,034 | 9,185 | 0 | 0 |
| 4 | C4/1 | 130 x 50 | -55 | 332 | -63,222 | -49,244 | 49,244 | 64,782 | -332 | -277 |
| | C4/2 | 120 x 40 | -10 | -14 | -52,963 | -42,211 | 42,211 | 56,189 | 14 | 50 |
| | C4/3 | 80 x 40 | 16 | -7 | -43,779 | -35,178 | 35,178 | 45,930 | 7 | 4 |
| | C4/4 | 80 x 40 | -10 | 12 | -34,595 | -28,143 | 28,143 | 36,745 | -12 | -23 |
| | C4/5 | 80 x 40 | -78 | 26 | -25,410 | -21,110 | 21,110 | 27,561 | -26 | 4 |
| | C4/6 | 80 x 40 | 265 | -122 | -16,227 | -14,076 | 14,076 | 18,377 | 122 | 78 |
| | C4/7 | 80 x 40 | -50 | 115 | -7,044 | -7,044 | 7,044 | 9,194 | -115 | -273 |
| 5 | C5/1 | 130 x 50 | 2,532 | -2,055 | -38,557 | -24,580 | 24,580 | 40,117 | 2,055 | -476 |
| | C5/2 | 120 x 40 | 2,504 | -1,640 | -31,818 | -21,066 | 21,066 | 35,043 | 1,640 | 2,088 |
| | C5/3 | 80 x 40 | 2,292 | -1,572 | -26,155 | -17,553 | 17,553 | 28,305 | 1,572 | 2,110 |
| | C5/4 | 80 x 40 | 2,293 | -1,647 | -20,492 | -14,041 | 14,041 | 22,642 | 1,647 | 2,319 |
| | C5/5 | 80 x 40 | 2,251 | -1,633 | -14,829 | -10,528 | 10,528 | 16,979 | 1,633 | 2,320 |
| | C5/6 | 80 x 40 | 2,289 | -1,662 | -9,165 | -7,014 | 7,014 | 11,315 | 1,662 | 2,365 |
| | C5/7 | 80 x 40 | 4,554 | -2,458 | -3,501 | -3,501 | 3,501 | 5,651 | 2,458 | 2,328 |

| Column | | | Load Combination No. 2 : DL + LL + Wind Load (Left) | | | | | | | |
|---------------------|--|---------------------------|---|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้น ชั้นที่ .../1, ../2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| 1 | C1/1 | 130 x 50 | -6,212 | 1,178 | -38,058 | -24,080 | 24,080 | 39,618 | -1,178 | 5,034 |
| | C1/2 | 120 x 40 | -4,548 | 1,042 | -31,328 | -20,576 | 20,576 | 34,554 | -1,042 | 1,629 |
| | C1/3 | 80 x 40 | -3,186 | 1,093 | -25,713 | -17,112 | 17,112 | 27,864 | -1,093 | 127 |
| | C1/4 | 80 x 40 | -2,351 | 1,234 | -20,131 | -13,680 | 13,680 | 22,282 | -1,234 | -1,105 |
| | C1/5 | 80 x 40 | -1,877 | 1,346 | -14,562 | -10,261 | 10,261 | 16,713 | -1,346 | -1,891 |
| | C1/6 | 80 x 40 | -1,763 | 1,475 | -8,992 | -6,842 | 6,842 | 11,143 | -1,475 | -2,366 |
| | C1/7 | 80 x 40 | -4,224 | 2,402 | -3,418 | -3,418 | 3,418 | 5,568 | -2,402 | -2,501 |
| 2 | C2/1 | 130 x 50 | -3,634 | -1,006 | -63,224 | -49,247 | 49,247 | 64,784 | 1,006 | 4,640 |
| | C2/2 | 120 x 40 | -1,965 | -624 | -52,966 | -42,214 | 42,214 | 56,191 | 624 | 3,713 |
| | C2/3 | 80 x 40 | -757 | -571 | -43,781 | -35,180 | 35,180 | 45,932 | 571 | 2,355 |
| | C2/4 | 80 x 40 | 121 | -543 | -34,596 | -28,145 | 28,145 | 36,747 | 543 | 1,400 |
| | C2/5 | 80 x 40 | 641 | -452 | -25,412 | -21,111 | 21,111 | 27,562 | 452 | 624 |
| | C2/6 | 80 x 40 | 427 | -189 | -16,228 | -14,078 | 14,078 | 18,379 | 189 | 103 |
| | C2/7 | 80 x 40 | 702 | -352 | -7,045 | -7,045 | 7,045 | 9,195 | 352 | 283 |
| 3 | C3/1 | 130 x 50 | -3,673 | -635 | -63,199 | -49,222 | 49,222 | 64,759 | 635 | 4,308 |
| | C3/2 | 120 x 40 | -1,987 | -628 | -52,942 | -42,190 | 42,190 | 56,168 | 628 | 3,746 |
| | C3/3 | 80 x 40 | -736 | -584 | -43,761 | -35,159 | 35,159 | 45,911 | 584 | 2,370 |
| | C3/4 | 80 x 40 | 104 | -527 | -34,579 | -28,128 | 28,128 | 36,730 | 527 | 1,371 |
| | C3/5 | 80 x 40 | 561 | -426 | -25,398 | -21,097 | 21,097 | 27,548 | 426 | 633 |
| | C3/6 | 80 x 40 | 706 | -317 | -16,217 | -14,067 | 14,067 | 18,368 | 317 | 183 |
| | C3/7 | 80 x 40 | 648 | -230 | -7,035 | -7,035 | 7,035 | 9,185 | 230 | -4 |
| 4 | C4/1 | 130 x 50 | -3,715 | -287 | -63,220 | -49,242 | 49,242 | 64,780 | 287 | 4,001 |
| | C4/2 | 120 x 40 | -2,005 | -634 | -52,962 | -42,210 | 42,210 | 56,187 | 634 | 3,782 |
| | C4/3 | 80 x 40 | -719 | -594 | -43,778 | -35,176 | 35,176 | 45,928 | 594 | 2,382 |

VisStructure 4

(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

2D Frame

ชื่อโครงการ : อาคาร J

ชื่อเฟรม : Building J Frame Analys X AXIS

| Column | | | Load Combination No. 2 : DL + LL + Wind Load (Left) | | | | | | | |
|---------------------|--|---------------------------|---|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้นที่ ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| 5 | C4/4 | 80 x 40 | 91 | -514 | -34,593 | -28,142 | 28,142 | 36,744 | 514 | 1,347 |
| | C4/5 | 80 x 40 | 486 | -402 | -25,409 | -21,108 | 21,108 | 27,560 | 402 | 641 |
| | C4/6 | 80 x 40 | 970 | -439 | -16,226 | -14,076 | 14,076 | 18,376 | 439 | 259 |
| | C4/7 | 80 x 40 | 600 | -115 | -7,043 | -7,043 | 7,043 | 9,194 | 115 | -277 |
| | C5/1 | 130 x 50 | -1,120 | -2,642 | -39,055 | -25,077 | 25,077 | 40,615 | 2,642 | 3,762 |
| | C5/2 | 120 x 40 | 425 | -2,214 | -32,307 | -21,555 | 21,555 | 35,532 | 2,214 | 5,776 |
| | C5/3 | 80 x 40 | 1,417 | -2,070 | -26,595 | -17,993 | 17,993 | 28,745 | 2,070 | 4,381 |
| | C5/4 | 80 x 40 | 2,213 | -2,045 | -20,852 | -14,400 | 14,400 | 23,002 | 2,045 | 3,513 |
| | C5/5 | 80 x 40 | 2,625 | -1,927 | -15,095 | -10,794 | 10,794 | 17,245 | 1,927 | 2,770 |
| | C5/6 | 80 x 40 | 2,842 | -1,860 | -9,336 | -7,186 | 7,186 | 11,487 | 1,860 | 2,365 |
| | C5/7 | 80 x 40 | 4,882 | -2,503 | -3,584 | -3,584 | 3,584 | 5,734 | 2,503 | 2,126 |

| Column | | | Load Combination No. 3 : DL + LL + Wind Load (Right) | | | | | | | |
|---------------------|--|---------------------------|--|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้นที่ ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| 1 | C1/1 | 130 x 50 | 1,120 | 2,642 | -39,055 | -25,077 | 25,077 | 40,615 | -2,642 | -3,762 |
| | C1/2 | 120 x 40 | -425 | 2,214 | -32,307 | -21,555 | 21,555 | 35,532 | -2,214 | -5,776 |
| | C1/3 | 80 x 40 | -1,417 | 2,070 | -26,595 | -17,993 | 17,993 | 28,745 | -2,070 | -4,381 |
| | C1/4 | 80 x 40 | -2,213 | 2,045 | -20,852 | -14,400 | 14,400 | 23,002 | -2,045 | -3,513 |
| | C1/5 | 80 x 40 | -2,625 | 1,927 | -15,095 | -10,794 | 10,794 | 17,245 | -1,927 | -2,770 |
| | C1/6 | 80 x 40 | -2,842 | 1,860 | -9,336 | -7,186 | 7,186 | 11,487 | -1,860 | -2,365 |
| | C1/7 | 80 x 40 | -4,882 | 2,503 | -3,584 | -3,584 | 3,584 | 5,734 | -2,503 | -2,126 |
| 2 | C2/1 | 130 x 50 | 3,715 | 287 | -63,220 | -49,242 | 49,242 | 64,780 | -287 | -4,001 |
| | C2/2 | 120 x 40 | 2,005 | 634 | -52,962 | -42,210 | 42,210 | 56,187 | -634 | -3,782 |
| | C2/3 | 80 x 40 | 719 | 594 | -43,778 | -35,176 | 35,176 | 45,928 | -594 | -2,382 |
| | C2/4 | 80 x 40 | -91 | 514 | -34,593 | -28,142 | 28,142 | 36,744 | -514 | -1,347 |
| | C2/5 | 80 x 40 | -486 | 402 | -25,409 | -21,108 | 21,108 | 27,560 | -402 | -641 |
| | C2/6 | 80 x 40 | -970 | 439 | -16,226 | -14,076 | 14,076 | 18,376 | -439 | -259 |
| | C2/7 | 80 x 40 | -600 | 115 | -7,043 | -7,043 | 7,043 | 9,194 | -115 | 277 |
| 3 | C3/1 | 130 x 50 | 3,673 | 635 | -63,199 | -49,222 | 49,222 | 64,759 | -635 | -4,308 |
| | C3/2 | 120 x 40 | 1,987 | 628 | -52,942 | -42,190 | 42,190 | 56,168 | -628 | -3,746 |
| | C3/3 | 80 x 40 | 736 | 584 | -43,761 | -35,159 | 35,159 | 45,911 | -584 | -2,370 |
| | C3/4 | 80 x 40 | -104 | 527 | -34,579 | -28,128 | 28,128 | 36,730 | -527 | -1,371 |
| | C3/5 | 80 x 40 | -561 | 426 | -25,398 | -21,097 | 21,097 | 27,548 | -426 | -633 |
| | C3/6 | 80 x 40 | -706 | 317 | -16,217 | -14,067 | 14,067 | 18,368 | -317 | -183 |
| | C3/7 | 80 x 40 | -648 | 230 | -7,035 | -7,035 | 7,035 | 9,185 | -230 | 4 |
| 4 | C4/1 | 130 x 50 | 3,634 | 1,006 | -63,224 | -49,247 | 49,247 | 64,784 | -1,006 | -4,640 |
| | C4/2 | 120 x 40 | 1,965 | 624 | -52,966 | -42,214 | 42,214 | 56,191 | -624 | -3,713 |
| | C4/3 | 80 x 40 | 757 | 571 | -43,781 | -35,180 | 35,180 | 45,932 | -571 | -2,355 |
| | C4/4 | 80 x 40 | -121 | 543 | -34,596 | -28,145 | 28,145 | 36,747 | -543 | -1,400 |
| | C4/5 | 80 x 40 | -641 | 452 | -25,412 | -21,111 | 21,111 | 27,562 | -452 | -624 |
| | C4/6 | 80 x 40 | -427 | 189 | -16,228 | -14,078 | 14,078 | 18,379 | -189 | -103 |
| | C4/7 | 80 x 40 | -702 | 352 | -7,045 | -7,045 | 7,045 | 9,195 | -352 | -283 |
| 5 | C5/1 | 130 x 50 | 6,212 | -1,178 | -38,058 | -24,080 | 24,080 | 39,618 | 1,178 | -5,034 |
| | C5/2 | 120 x 40 | 4,548 | -1,042 | -31,328 | -20,576 | 20,576 | 34,554 | 1,042 | -1,629 |
| | C5/3 | 80 x 40 | 3,186 | -1,093 | -25,713 | -17,112 | 17,112 | 27,864 | 1,093 | -127 |
| | C5/4 | 80 x 40 | 2,351 | -1,234 | -20,131 | -13,680 | 13,680 | 22,282 | 1,234 | 1,105 |
| | C5/5 | 80 x 40 | 1,877 | -1,346 | -14,562 | -10,261 | 10,261 | 16,713 | 1,346 | 1,891 |
| | C5/6 | 80 x 40 | 1,763 | -1,475 | -8,992 | -6,842 | 6,842 | 11,143 | 1,475 | 2,366 |
| | C5/7 | 80 x 40 | 4,224 | -2,402 | -3,418 | -3,418 | 3,418 | 5,568 | 2,402 | 2,501 |

| Column | | | Load Combination No. 4 : DL + LL + Earth Quake (Left) | | | | | | | |
|---------------------|--|---------------------------|---|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้นที่ ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| 1 | C1/1 | 130 x 50 | -48,060 | -11,685 | -31,986 | -18,009 | 18,009 | 33,546 | 11,685 | 52,875 |
| | C1/2 | 120 x 40 | -29,551 | -11,881 | -25,360 | -14,608 | 14,608 | 28,586 | 11,881 | 43,888 |
| | C1/3 | 80 x 40 | -14,744 | -10,579 | -20,308 | -11,707 | 11,707 | 22,459 | 10,579 | 22,354 |
| | C1/4 | 80 x 40 | -4,534 | -8,582 | -15,685 | -9,234 | 9,234 | 17,836 | 8,582 | 14,244 |
| | C1/5 | 80 x 40 | 1,985 | -6,474 | -11,254 | -6,953 | 6,953 | 13,404 | 6,474 | 4,793 |
| | C1/6 | 80 x 40 | 4,931 | -4,032 | -6,851 | -4,701 | 4,701 | 9,001 | 4,032 | -1,614 |
| | C1/7 | 80 x 40 | -127 | 1,075 | -2,384 | -2,384 | 2,384 | 4,534 | -1,075 | -4,818 |

VisStructure 4

(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

2D Frame

ชื่อโครงการ : อาคาร J

ชื่อเฟรม : Building J Frame Analys X AXIS

| Column | | | Load Combination No. 4 : DL + LL + Earth Quake (Left) | | | | | | | |
|---------------------|--|---------------------------|---|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้นที่ ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| 2 | C2/1 | 130 x 50 | -45,510 | -14,753 | -63,247 | -49,269 | 49,269 | 64,807 | 14,753 | 53,053 |
| | C2/2 | 120 x 40 | -26,014 | -14,585 | -52,989 | -42,237 | 42,237 | 56,215 | 14,585 | 46,413 |
| | C2/3 | 80 x 40 | -10,656 | -14,425 | -43,803 | -35,202 | 35,202 | 45,954 | 14,425 | 30,841 |
| | C2/4 | 80 x 40 | 122 | -13,544 | -34,615 | -28,164 | 28,164 | 36,766 | 13,544 | 18,856 |
| | C2/5 | 80 x 40 | 6,839 | -11,713 | -25,427 | -21,126 | 21,126 | 27,578 | 11,713 | 9,596 |
| | C2/6 | 80 x 40 | 9,018 | -8,780 | -16,240 | -14,090 | 14,090 | 18,390 | 8,780 | 3,103 |
| | C2/7 | 80 x 40 | 8,816 | -6,490 | -7,055 | -7,055 | 7,055 | 9,205 | 6,490 | 432 |
| 3 | C3/1 | 130 x 50 | -45,578 | -14,533 | -63,199 | -49,221 | 49,221 | 64,759 | 14,533 | 52,845 |
| | C3/2 | 120 x 40 | -26,013 | -14,617 | -52,942 | -42,190 | 42,190 | 56,167 | 14,617 | 46,477 |
| | C3/3 | 80 x 40 | -10,644 | -14,420 | -43,761 | -35,159 | 35,159 | 45,911 | 14,420 | 30,832 |
| | C3/4 | 80 x 40 | 111 | -13,527 | -34,579 | -28,128 | 28,128 | 36,730 | 13,527 | 18,827 |
| | C3/5 | 80 x 40 | 6,723 | -11,653 | -25,398 | -21,097 | 21,097 | 27,548 | 11,653 | 9,591 |
| | C3/6 | 80 x 40 | 9,351 | -8,972 | -16,217 | -14,067 | 14,067 | 18,367 | 8,972 | 3,211 |
| | C3/7 | 80 x 40 | 8,736 | -6,302 | -7,034 | -7,034 | 7,034 | 9,185 | 6,302 | 86 |
| 4 | C4/1 | 130 x 50 | -45,621 | -14,089 | -63,196 | -49,219 | 49,219 | 64,756 | 14,089 | 52,499 |
| | C4/2 | 120 x 40 | -26,034 | -14,613 | -52,938 | -42,186 | 42,186 | 56,163 | 14,613 | 46,513 |
| | C4/3 | 80 x 40 | -10,625 | -14,439 | -43,755 | -35,153 | 35,153 | 45,905 | 14,439 | 30,850 |
| | C4/4 | 80 x 40 | 101 | -13,520 | -34,574 | -28,123 | 28,123 | 36,724 | 13,520 | 18,810 |
| | C4/5 | 80 x 40 | 6,684 | -11,661 | -25,394 | -21,093 | 21,093 | 27,544 | 11,661 | 9,605 |
| | C4/6 | 80 x 40 | 9,547 | -9,025 | -16,214 | -14,063 | 14,063 | 18,364 | 9,025 | 3,259 |
| | C4/7 | 80 x 40 | 8,716 | -6,260 | -7,033 | -7,033 | 7,033 | 9,183 | 6,260 | -114 |
| 5 | C5/1 | 130 x 50 | -42,997 | -15,796 | -45,128 | -31,150 | 31,150 | 46,688 | 15,796 | 51,923 |
| | C5/2 | 120 x 40 | -24,543 | -15,161 | -38,275 | -27,523 | 27,523 | 41,501 | 15,161 | 48,064 |
| | C5/3 | 80 x 40 | -10,160 | -13,723 | -32,001 | -23,399 | 23,399 | 34,151 | 13,723 | 31,573 |
| | C5/4 | 80 x 40 | 51 | -11,876 | -25,299 | -18,847 | 18,847 | 27,449 | 11,876 | 18,881 |
| | C5/5 | 80 x 40 | 6,488 | -9,740 | -18,403 | -14,103 | 14,103 | 20,554 | 9,740 | 9,434 |
| | C5/6 | 80 x 40 | 9,508 | -7,356 | -11,478 | -9,328 | 9,328 | 13,629 | 7,356 | 3,117 |
| | C5/7 | 80 x 40 | 8,980 | -3,841 | -4,618 | -4,618 | 4,618 | 6,768 | 3,841 | -162 |

| Column | | | Load Combination No. 5 : DL + LL + Earth Quake (Right) | | | | | | | |
|---------------------|--|---------------------------|--|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้นที่ ชั้นที่ .../1, .. /2, .. | ขนาดของเสา (ขม. x ขม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| 1 | C1/1 | 130 x 50 | 42,997 | 15,796 | -45,128 | -31,150 | 31,150 | 46,688 | -15,796 | -51,923 |
| | C1/2 | 120 x 40 | 24,543 | 15,161 | -38,275 | -27,523 | 27,523 | 41,501 | -15,161 | -48,064 |
| | C1/3 | 80 x 40 | 10,160 | 13,723 | -32,001 | -23,399 | 23,399 | 34,151 | -13,723 | -31,573 |
| | C1/4 | 80 x 40 | -51 | 11,876 | -25,299 | -18,847 | 18,847 | 27,449 | -11,876 | -18,881 |
| | C1/5 | 80 x 40 | -6,488 | 9,740 | -18,403 | -14,103 | 14,103 | 20,554 | -9,740 | -9,434 |
| | C1/6 | 80 x 40 | -9,508 | 7,356 | -11,478 | -9,328 | 9,328 | 13,629 | -7,356 | -3,117 |
| | C1/7 | 80 x 40 | -8,980 | 3,841 | -4,618 | -4,618 | 4,618 | 6,768 | -3,841 | 162 |
| 2 | C2/1 | 130 x 50 | 45,621 | 14,089 | -63,196 | -49,219 | 49,219 | 64,756 | -14,089 | -52,499 |
| | C2/2 | 120 x 40 | 26,034 | 14,613 | -52,938 | -42,186 | 42,186 | 56,163 | -14,613 | -46,513 |
| | C2/3 | 80 x 40 | 10,625 | 14,439 | -43,755 | -35,153 | 35,153 | 45,905 | -14,439 | -30,850 |
| | C2/4 | 80 x 40 | -101 | 13,520 | -34,574 | -28,123 | 28,123 | 36,724 | -13,520 | -18,810 |
| | C2/5 | 80 x 40 | -6,684 | 11,661 | -25,394 | -21,093 | 21,093 | 27,544 | -11,661 | -9,605 |
| | C2/6 | 80 x 40 | -9,547 | 9,025 | -16,214 | -14,063 | 14,063 | 18,364 | -9,025 | -3,259 |
| | C2/7 | 80 x 40 | -8,716 | 6,260 | -7,033 | -7,033 | 7,033 | 9,183 | -6,260 | 114 |
| 3 | C3/1 | 130 x 50 | 45,578 | 14,533 | -63,199 | -49,221 | 49,221 | 64,759 | -14,533 | -52,845 |
| | C3/2 | 120 x 40 | 26,013 | 14,617 | -52,942 | -42,190 | 42,190 | 56,167 | -14,617 | -46,477 |
| | C3/3 | 80 x 40 | 10,644 | 14,420 | -43,761 | -35,159 | 35,159 | 45,911 | -14,420 | -30,832 |
| | C3/4 | 80 x 40 | -111 | 13,527 | -34,579 | -28,128 | 28,128 | 36,730 | -13,527 | -18,827 |
| | C3/5 | 80 x 40 | -6,723 | 11,653 | -25,398 | -21,097 | 21,097 | 27,548 | -11,653 | -9,591 |
| | C3/6 | 80 x 40 | -9,351 | 8,972 | -16,217 | -14,067 | 14,067 | 18,367 | -8,972 | -3,211 |
| | C3/7 | 80 x 40 | -8,736 | 6,302 | -7,034 | -7,034 | 7,034 | 9,185 | -6,302 | -86 |
| 4 | C4/1 | 130 x 50 | 45,510 | 14,753 | -63,247 | -49,269 | 49,269 | 64,807 | -14,753 | -53,053 |
| | C4/2 | 120 x 40 | 26,014 | 14,585 | -52,989 | -42,237 | 42,237 | 56,215 | -14,585 | -46,413 |
| | C4/3 | 80 x 40 | 10,656 | 14,425 | -43,803 | -35,202 | 35,202 | 45,954 | -14,425 | -30,841 |
| | C4/4 | 80 x 40 | -122 | 13,544 | -34,615 | -28,164 | 28,164 | 36,766 | -13,544 | -18,856 |
| | C4/5 | 80 x 40 | -6,839 | 11,713 | -25,427 | -21,126 | 21,126 | 27,578 | -11,713 | -9,596 |
| | C4/6 | 80 x 40 | -9,018 | 8,780 | -16,240 | -14,090 | 14,090 | 18,390 | -8,780 | -3,103 |
| | C4/7 | 80 x 40 | -8,816 | 6,490 | -7,055 | -7,055 | 7,055 | 9,205 | -6,490 | -432 |
| 5 | C5/1 | 130 x 50 | 48,060 | 11,685 | -31,986 | -18,009 | 18,009 | 33,546 | -11,685 | -52,875 |
| | C5/2 | 120 x 40 | 29,551 | 11,881 | -25,360 | -14,608 | 14,608 | 28,586 | -11,881 | -43,888 |
| | C5/3 | 80 x 40 | 14,744 | 10,579 | -20,308 | -11,707 | 11,707 | 22,459 | -10,579 | -27,354 |

VisStructure 4

(สงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

2D Frame

ชื่อโครงการ : อาคาร J

ชื่อเฟรม : Building J Frame Analys X AXIS

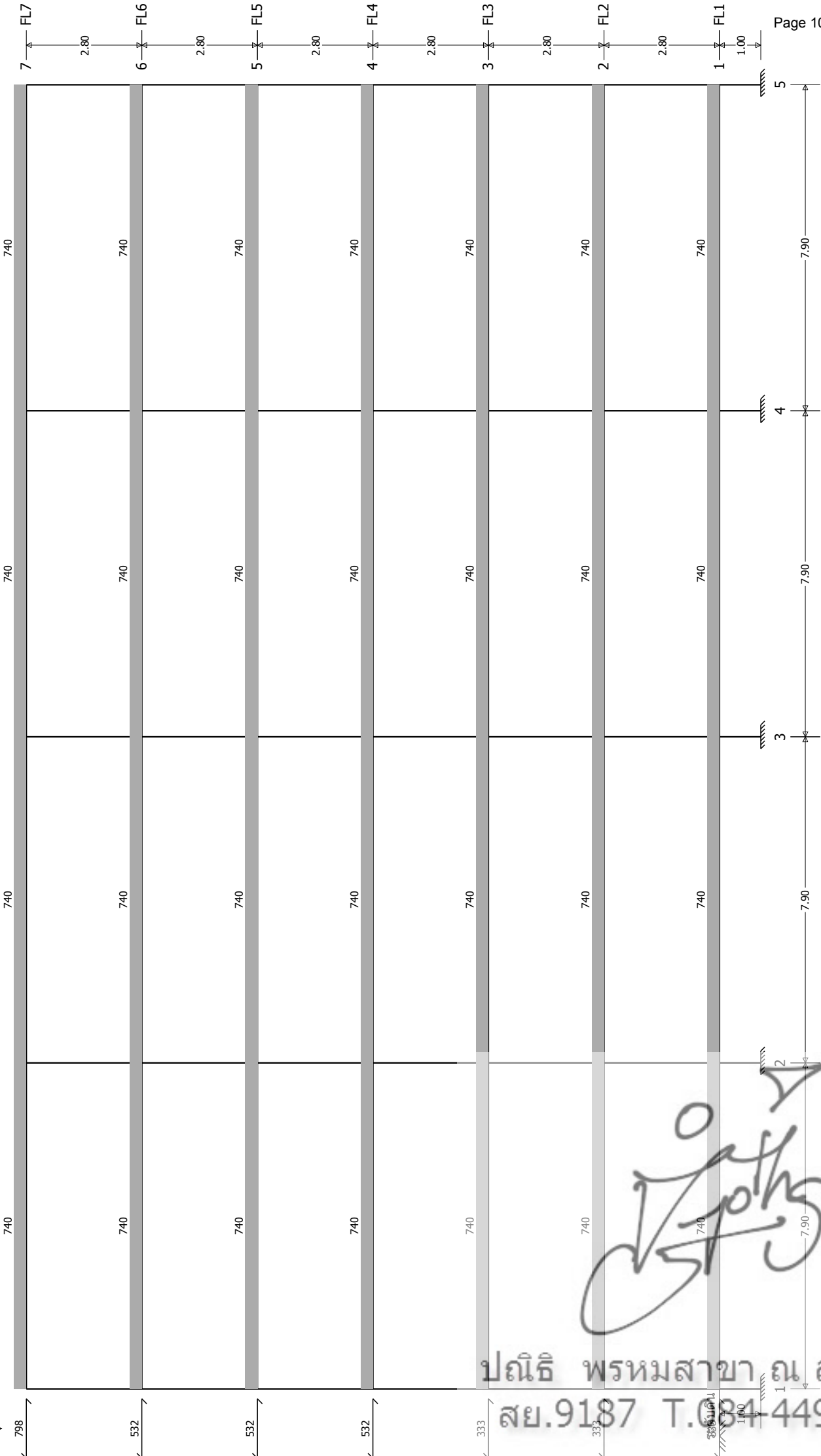
Column Load Combination No. 5 : DL + LL + Earth Quake (Right)

| แนวเสา Grid Line | เสารับพื้นที่ ชั้นที่ .../1, ..2, .. | ขนาดของเสา (ชม. x ชม.) | หัวเสา | | | | โคนเสา | | | |
|---------------------|--|---------------------------|-------------------------|-------------------|--------------------|---------------|--------------------|------------|-------------------|-------------------------|
| | | | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) | แรงเฉือน (กก.) | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงตามแนวแกน (กก.) | | แรงเฉือน (กก.) | โมเมนต์ดัด (กก.- ม.) |
| | | | | | รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | ไม่รวม นน.เสา | รวม นน.เสา | | |
| | C5/4 | 80 x 40 | 4,534 | 8,582 | -15,685 | -9,234 | 9,234 | 17,836 | -8,582 | -14,244 |
| | C5/5 | 80 x 40 | -1,985 | 6,474 | -11,254 | -6,953 | 6,953 | 13,404 | -6,474 | -4,793 |
| | C5/6 | 80 x 40 | -4,931 | 4,032 | -6,851 | -4,701 | 4,701 | 9,001 | -4,032 | 1,614 |
| | C5/7 | 80 x 40 | 127 | -1,075 | -2,384 | -2,384 | 2,384 | 4,534 | 1,075 | 4,818 |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

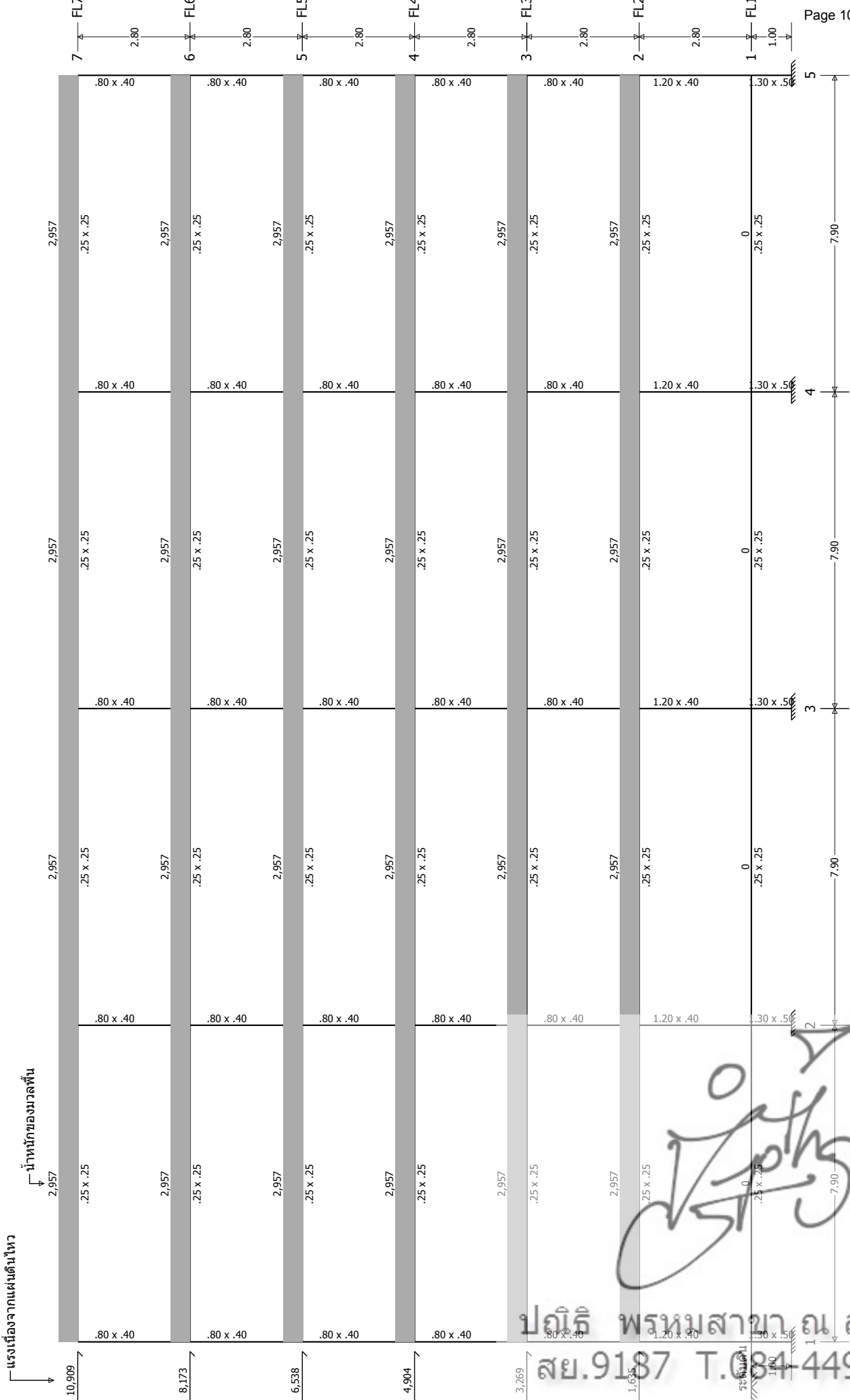
แรงลม



Handwritten signature and stamp in Thai script, likely indicating approval or design details.

บริษัท พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.081-449-6777

Building J Frame Analysis X AXIS



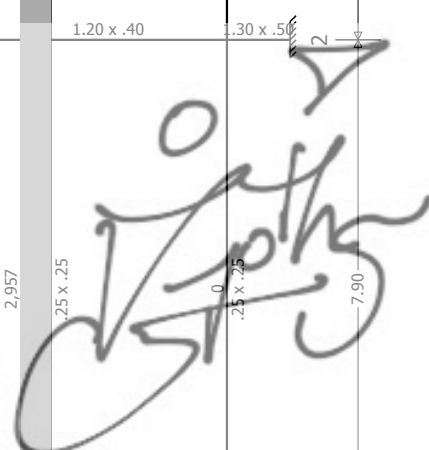
Building J Frame Analysis X AXIS


แรงเนื่องจากแผ่นดินไหว

หน้าทับของมวลพื้น

ปอริ พรหมสาขา ณ สกลนคร

สย.9187 T.081-449-6777



| | | | |
|---|------------------------------------|------------------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 1 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Job Information

| | Engineer | Checked | Approved |
|--------------|-----------|---------|----------|
| Name: | PANITHI | VOK | PRAK |
| Date: | 06-Nov-14 | | |

Structure Type | SPACE FRAME

| | | | |
|--------------------|-------|---------------|-------|
| Number of Nodes | 21441 | Highest Node | 21480 |
| Number of Elements | 5613 | Highest Beam | 25781 |
| Number of Plates | 19942 | Highest Plate | 25873 |

| | |
|----------------------------------|----|
| Number of Basic Load Cases | 8 |
| Number of Combination Load Cases | 19 |


Included in this printout are data for:

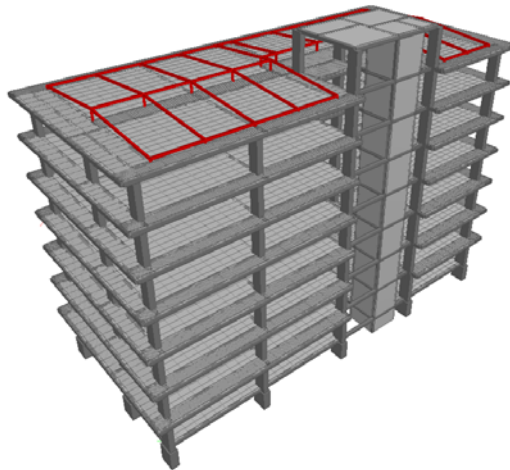
| | |
|------------|---------------------|
| All | The Whole Structure |
|------------|---------------------|

Included in this printout are results for load cases:

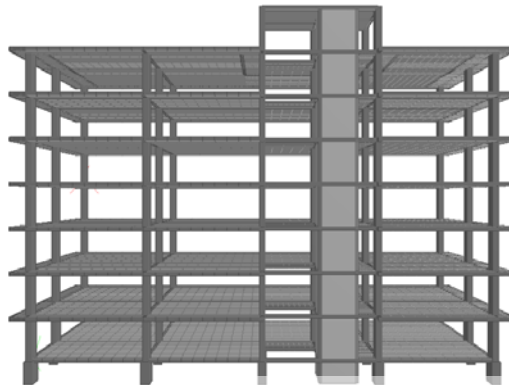
| Type | L/C | Name |
|-------------|-----|--------------------------|
| Primary | 1 | DL |
| Primary | 2 | LL |
| Primary | 3 | WL Z |
| Primary | 4 | WL Y |
| Primary | 5 | WL -Z |
| Primary | 6 | EQ Z |
| Primary | 7 | EQ -Z |
| Primary | 8 | EQ X |
| Combination | 9 | DL+LL |
| Combination | 10 | GENERATED ACI TABLE 1 1 |
| Combination | 11 | GENERATED ACI TABLE 1 2 |
| Combination | 12 | GENERATED ACI TABLE 1 3 |
| Combination | 13 | GENERATED ACI TABLE 1 4 |
| Combination | 14 | GENERATED ACI TABLE 1 5 |
| Combination | 15 | GENERATED ACI TABLE 1 6 |
| Combination | 16 | GENERATED ACI TABLE 1 7 |
| Combination | 17 | GENERATED ACI TABLE 1 8 |
| Combination | 18 | GENERATED ACI TABLE 1 9 |
| Combination | 19 | GENERATED ACI TABLE 1 10 |
| Combination | 20 | GENERATED ACI TABLE 1 11 |
| Combination | 21 | GENERATED ACI TABLE 1 12 |
| Combination | 22 | GENERATED ACI TABLE 1 13 |
| Combination | 23 | GENERATED ACI TABLE 1 14 |
| Combination | 24 | GENERATED ACI TABLE 1 15 |
| Combination | 25 | GENERATED ACI TABLE 1 16 |
| Combination | 26 | GENERATED ACI TABLE 1 17 |
| Combination | 27 | GENERATED ACI TABLE 1 18 |



| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 2 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |




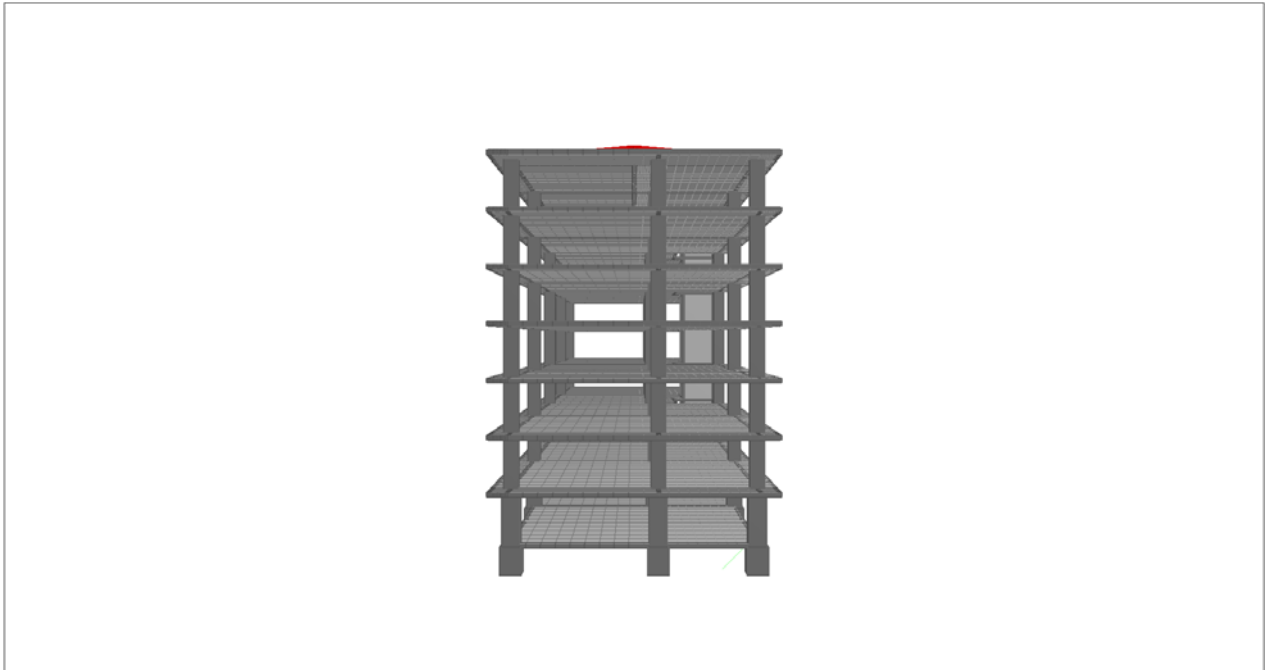
3D Rendered View



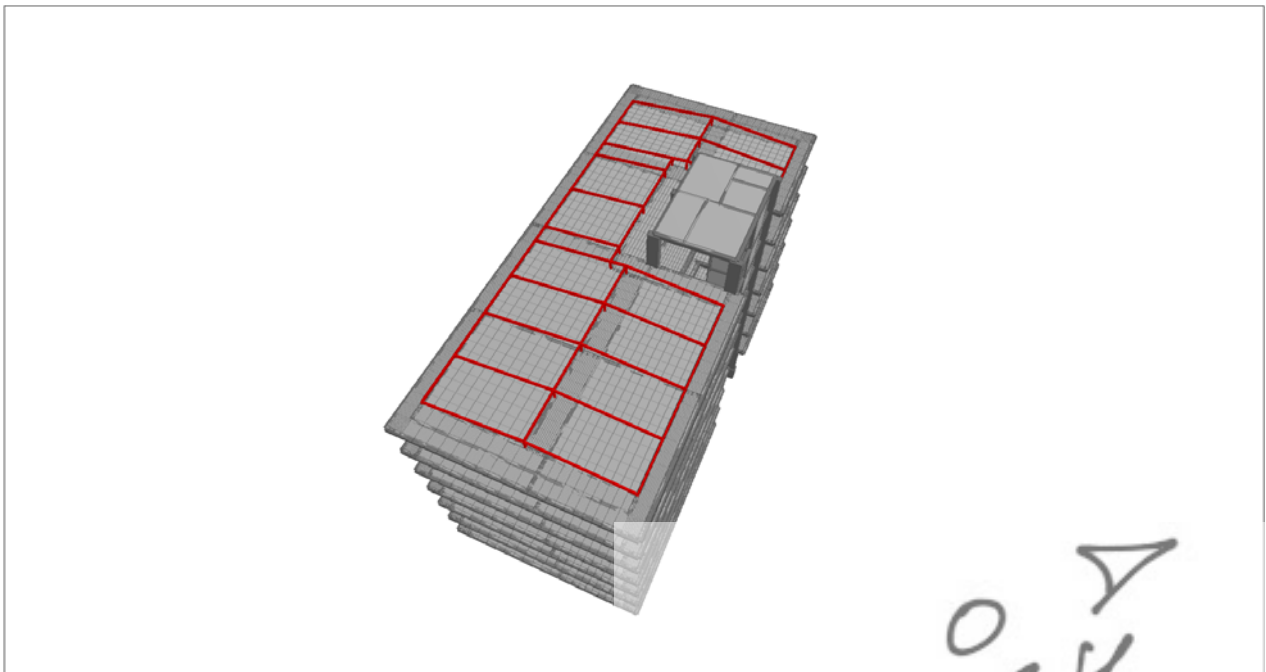
3D Rendered View

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  <p>Software licensed to</p> | Job No JBD | Sheet No 3 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |




3D Rendered View



3D Rendered View



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

| | | | |
|---|------------------------------------|------------------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 4 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Materials

| Mat | Name | E (kN/mm ²) | ν | Density (kg/m ³) | α (/°C) |
|-----|----------------|----------------------------|-------|---------------------------------|-------------------|
| 1 | STEEL | 205.000 | 0.300 | 7.83E+3 | 12E -6 |
| 2 | STAINLESSSTEEL | 197.930 | 0.300 | 7.83E+3 | 18E -6 |
| 3 | ALUMINUM | 68.948 | 0.330 | 2.71E+3 | 23E -6 |
| 4 | CONCRETE | 21.718 | 0.170 | 2.4E+3 | 10E -6 |


Supports

| Node | X (kN/mm) | Y (kN/mm) | Z (kN/mm) | rX (kN·m/deg) | rY (kN·m/deg) | rZ (kN·m/deg) |
|------|--------------|--------------|--------------|------------------|------------------|------------------|
| 90 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 91 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 92 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 93 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 94 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 95 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 96 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 97 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 98 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 99 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 100 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 101 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 102 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 103 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 104 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 106 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 107 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 108 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |
| 109 | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed | Fixed |

Basic Load Cases


| Number | Name |
|--------|-------|
| 1 | DL |
| 2 | LL |
| 3 | WL Z |
| 4 | WL Y |
| 5 | WL -Z |
| 6 | EQ Z |
| 7 | EQ -Z |
| 8 | EQ X |



| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 5 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Combination Load Cases

| Comb. | Combination L/C Name | Primary | Primary L/C Name | Factor |
|-------|-------------------------|---------|------------------|--------|
| 9 | DL+LL | 1 | DL | 1.00 |
| | | 2 | LL | 1.00 |
| 10 | GENERATED ACI TABLE1 1 | 1 | DL | 1.40 |
| 11 | GENERATED ACI TABLE1 2 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 2 | LL | 1.60 |
| 12 | GENERATED ACI TABLE1 3 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 2 | LL | 1.00 |
| 13 | GENERATED ACI TABLE1 4 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 3 | WL Z | 0.80 |
| | | 4 | WL Y | 0.80 |
| 14 | GENERATED ACI TABLE1 5 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 5 | WL -Z | 0.80 |
| | | 6 | EQ Z | 1.00 |
| 15 | GENERATED ACI TABLE1 6 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 2 | LL | 1.00 |
| 16 | GENERATED ACI TABLE1 7 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 2 | LL | 1.00 |
| | | 3 | WL Z | 1.60 |
| 17 | GENERATED ACI TABLE1 8 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 2 | LL | 1.00 |
| | | 4 | WL Y | 1.60 |
| | | 5 | WL -Z | 1.60 |
| 18 | GENERATED ACI TABLE1 9 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 2 | LL | 1.00 |
| | | 6 | EQ Z | 1.00 |
| 19 | GENERATED ACI TABLE1 10 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 2 | LL | 1.00 |
| | | 7 | EQ -Z | 1.00 |
| 20 | GENERATED ACI TABLE1 11 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 2 | LL | 1.00 |
| | | 8 | EQ X | 1.00 |
| | | 3 | WL Z | 1.60 |
| 21 | GENERATED ACI TABLE1 12 | 1 | DL | 1.20 |
| | | 2 | LL | 1.00 |
| | | 4 | WL Y | 1.60 |
| 22 | GENERATED ACI TABLE1 13 | 1 | DL | 0.90 |
| | | 5 | WL -Z | 1.60 |
| | | 7 | EQ -Z | 1.00 |
| 23 | GENERATED ACI TABLE1 14 | 1 | DL | 0.90 |
| | | 6 | EQ Z | 1.00 |
| | | 8 | EQ X | 1.00 |
| 24 | GENERATED ACI TABLE1 15 | 1 | DL | 0.90 |
| | | 3 | WL Z | 1.60 |
| | | 5 | WL -Z | 1.60 |
| 25 | GENERATED ACI TABLE1 16 | 1 | DL | 0.90 |
| | | 4 | WL Y | 1.60 |
| | | 6 | EQ Z | 1.00 |
| 26 | GENERATED ACI TABLE1 17 | 1 | DL | 0.90 |
| | | 7 | EQ -Z | 1.00 |
| | | 8 | EQ X | 1.00 |
| 27 | GENERATED ACI TABLE1 18 | 1 | DL | 0.90 |
| | | 8 | EQ X | 1.00 |

| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 6 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Wind Load Definition : Type 1

| Intensity (kg/cm ²) | Height (m) |
|------------------------------------|---------------|
| 0.006 | 0.000 |
| 0.006 | 4.572 |
| 0.006 | 5.158 |
| 0.006 | 5.744 |
| 0.007 | 6.330 |
| 0.007 | 6.917 |
| 0.007 | 7.503 |
| 0.007 | 8.089 |
| 0.007 | 8.675 |
| 0.007 | 9.261 |
| 0.007 | 9.847 |
| 0.007 | 10.434 |
| 0.007 | 11.020 |
| 0.007 | 11.606 |
| 0.007 | 12.192 |

Node Displacement Summary


| | Node | L/C | X (mm) | Y (mm) | Z (mm) | Resultant (mm) | rX (rad) | rY (rad) | rZ (rad) |
|---------|-------|-------------|---------------|----------------|----------------|-------------------|---------------|---------------|---------------|
| Max X | 19298 | 8:EQ X | 16.751 | -0.096 | -4.808 | 17.428 | -0.000 | -0.000 | 0.000 |
| Min X | 323 | 19:GENERATE | -3.074 | -0.940 | -3.109 | 4.472 | 0.001 | 0.000 | 0.002 |
| Max Y | 169 | 7:EQ -Z | 0.085 | 1.113 | -8.269 | 8.344 | -0.001 | -0.000 | -0.000 |
| Min Y | 21322 | 11:GENERATE | -0.076 | -22.715 | -9.083 | 24.463 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Max Z | 315 | 6:EQ Z | -1.971 | 0.061 | 11.549 | 11.716 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Min Z | 335 | 20:GENERATE | 1.674 | -7.683 | -26.101 | 27.260 | -0.001 | 0.000 | 0.000 |
| Max rX | 20558 | 11:GENERATE | -0.588 | -12.220 | -4.902 | 13.180 | 0.004 | 0.000 | 0.000 |
| Min rX | 1031 | 11:GENERATE | -0.009 | -5.901 | -0.035 | 5.901 | -0.004 | 0.000 | -0.000 |
| Max rY | 434 | 19:GENERATE | -0.535 | -13.789 | 0.593 | 13.812 | 0.002 | 0.001 | -0.001 |
| Min rY | 416 | 21:GENERATE | 14.783 | -13.890 | -6.145 | 21.195 | -0.002 | -0.000 | -0.000 |
| Max rZ | 19942 | 11:GENERATE | 0.730 | -9.755 | -9.767 | 13.823 | -0.001 | 0.000 | 0.004 |
| Min rZ | 20156 | 11:GENERATE | 0.888 | -9.087 | -3.383 | 9.737 | -0.001 | 0.000 | -0.004 |
| Max Rst | 21322 | 20:GENERATE | 0.687 | -20.016 | -22.780 | 30.332 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |



| | | | |
|---|------------------------------------|------------------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 7 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Reactions

| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| 90 | 1:DL | 3.88E+3 | 169E+3 | 3.72E+3 | 1.54E+3 | 25.356 | -1.22E+3 |
| | 2:LL | 1.5E+3 | 53E+3 | 1.45E+3 | 661.109 | 9.198 | -502.036 |
| | 3:WL Z | -634.220 | -545.659 | 376.703 | 2.09E+3 | 24.248 | 1.59E+3 |
| | 4:WL Y | -142.795 | 2.12E+3 | 1.96E+3 | 9.9E+3 | 34.620 | 501.674 |
| | 5:WL -Z | 153.475 | -2.1E+3 | -2.06E+3 | -9.98E+3 | -39.343 | -516.094 |
| | 6:EQ Z | 297.811 | -4.29E+3 | -3.35E+3 | -18.4E+3 | -81.230 | -998.402 |
| | 7:EQ -Z | -78.083 | 6.72E+3 | 4.1E+3 | 22.7E+3 | 15.111 | 384.572 |
| | 8:EQ X | -3.27E+3 | -4.13E+3 | 2.09E+3 | 12.6E+3 | 128.881 | 9.28E+3 |
| | 9:DL+LL | 5.38E+3 | 222E+3 | 5.17E+3 | 2.2E+3 | 34.555 | -1.72E+3 |
| | 10:GENERATE | 5.43E+3 | 236E+3 | 5.2E+3 | 2.16E+3 | 35.499 | -1.7E+3 |
| | 11:GENERATE | 7.06E+3 | 287E+3 | 6.78E+3 | 2.91E+3 | 45.145 | -2.26E+3 |
| | 12:GENERATE | 6.15E+3 | 255E+3 | 5.91E+3 | 2.51E+3 | 39.626 | -1.96E+3 |
| | 13:GENERATE | 4.14E+3 | 202E+3 | 4.76E+3 | 3.52E+3 | 49.826 | -188.359 |
| | 14:GENERATE | 4.54E+3 | 204E+3 | 6.02E+3 | 9.77E+3 | 58.123 | -1.06E+3 |
| | 15:GENERATE | 4.77E+3 | 201E+3 | 2.81E+3 | -6.13E+3 | -1.047 | -1.87E+3 |
| | 16:GENERATE | 5.14E+3 | 254E+3 | 6.51E+3 | 5.86E+3 | 78.422 | 579.840 |
| | 17:GENERATE | 5.93E+3 | 259E+3 | 9.04E+3 | 18.3E+3 | 95.017 | -1.16E+3 |
| | 18:GENERATE | 6.4E+3 | 252E+3 | 2.61E+3 | -13.5E+3 | -23.323 | -2.79E+3 |
| | 19:GENERATE | 6.45E+3 | 251E+3 | 2.56E+3 | -15.9E+3 | -41.604 | -2.96E+3 |
| | 20:GENERATE | 6.08E+3 | 262E+3 | 10E+3 | 25.2E+3 | 54.737 | -1.58E+3 |
| | 21:GENERATE | 2.88E+3 | 251E+3 | 8E+3 | 15.1E+3 | 168.507 | 7.32E+3 |
| | 22:GENERATE | 2.47E+3 | 151E+3 | 3.95E+3 | 4.74E+3 | 61.617 | 1.45E+3 |
| | 23:GENERATE | 3.26E+3 | 155E+3 | 6.48E+3 | 17.2E+3 | 78.212 | -291.267 |
| | 24:GENERATE | 3.73E+3 | 148E+3 | 41.054 | -14.6E+3 | -40.128 | -1.92E+3 |
| | 25:GENERATE | 3.79E+3 | 147E+3 | -7.621 | -17E+3 | -58.409 | -2.09E+3 |
| | 26:GENERATE | 3.41E+3 | 158E+3 | 7.45E+3 | 24.1E+3 | 37.932 | -709.373 |
| | 27:GENERATE | 217.641 | 148E+3 | 5.44E+3 | 14E+3 | 151.702 | 8.18E+3 |
| 91 | 1:DL | -868.391 | 269E+3 | 7.78E+3 | 1.49E+3 | -49.706 | 251.555 |
| | 2:LL | -334.659 | 93.6E+3 | 3.12E+3 | 677.330 | -19.365 | 72.533 |
| | 3:WL Z | -656.570 | 450.476 | 197.700 | 1.2E+3 | 21.968 | 1.59E+3 |
| | 4:WL Y | -176.642 | 2.68E+3 | 2.01E+3 | 8.89E+3 | 41.844 | 540.413 |
| | 5:WL -Z | 179.241 | -2.66E+3 | -2.16E+3 | -9.04E+3 | -41.704 | -544.211 |
| | 6:EQ Z | 336.887 | -5.43E+3 | -3.4E+3 | -16.4E+3 | -81.343 | -1.04E+3 |
| | 7:EQ -Z | -90.540 | 8.26E+3 | 4.8E+3 | 23E+3 | 17.023 | 390.837 |
| | 8:EQ X | -3.74E+3 | 2.99E+3 | 1.01E+3 | 7.07E+3 | 151.782 | 9.76E+3 |
| | 9:DL+LL | -1.2E+3 | 362E+3 | 10.9E+3 | 2.17E+3 | -69.071 | 324.088 |
| | 10:GENERATE | -1.22E+3 | 376E+3 | 10.9E+3 | 2.09E+3 | -69.588 | 352.177 |
| | 11:GENERATE | -1.58E+3 | 472E+3 | 14.3E+3 | 2.87E+3 | -90.631 | 417.919 |
| | 12:GENERATE | -1.38E+3 | 416E+3 | 12.5E+3 | 2.47E+3 | -79.012 | 374.399 |
| | 13:GENERATE | -1.57E+3 | 323E+3 | 9.5E+3 | 2.75E+3 | -42.073 | 1.58E+3 |
| | 14:GENERATE | -1.18E+3 | 325E+3 | 10.9E+3 | 8.9E+3 | -26.172 | 734.197 |
| | 15:GENERATE | -898.676 | 320E+3 | 7.61E+3 | -5.44E+3 | -93.010 | -133.503 |
| | 16:GENERATE | -2.43E+3 | 417E+3 | 12.8E+3 | 4.39E+3 | -43.863 | 2.92E+3 |
| | 17:GENERATE | -1.66E+3 | 420E+3 | 15.7E+3 | 16.7E+3 | -12.062 | 1.24E+3 |
| | 18:GENERATE | -1.09E+3 | 412E+3 | 9E+3 | -12E+3 | -145.738 | -496.339 |
| | 19:GENERATE | -1.04E+3 | 411E+3 | 9.06E+3 | -14E+3 | -160.355 | -663.934 |
| | 20:GENERATE | -1.47E+3 | 424E+3 | 17.3E+3 | 25.4E+3 | -61.989 | 765.236 |
| | 21:GENERATE | -5.12E+3 | 419E+3 | 13.5E+3 | 9.54E+3 | 72.770 | 10.1E+3 |

| | | | |
|---|------------------------------------|------------------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 8 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Reactions Cont...

| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| | 22:GENERATE | -1.83E+3 | 243E+3 | 7.32E+3 | 3.27E+3 | -9.587 | 2.78E+3 |
| | 23:GENERATE | -1.06E+3 | 246E+3 | 10.2E+3 | 15.6E+3 | 22.215 | 1.09E+3 |
| | 24:GENERATE | -494.766 | 238E+3 | 3.55E+3 | -13.1E+3 | -111.461 | -644.338 |
| | 25:GENERATE | -444.665 | 236E+3 | 3.61E+3 | -15.1E+3 | -126.079 | -811.934 |
| | 26:GENERATE | -872.092 | 250E+3 | 11.8E+3 | 24.3E+3 | -27.712 | 617.237 |
| | 27:GENERATE | -4.52E+3 | 245E+3 | 8.02E+3 | 8.41E+3 | 107.047 | 9.98E+3 |
| 92 | 1:DL | 8.9E+3 | 225E+3 | -1.64E+3 | 704.486 | -55.310 | -2.49E+3 |
| | 2:LL | 3.53E+3 | 76.5E+3 | -633.501 | 332.110 | -21.027 | -1.02E+3 |
| | 3:WL Z | -606.698 | -620.717 | 436.743 | 2.17E+3 | 29.655 | 1.38E+3 |
| | 4:WL Y | -105.430 | 1.75E+3 | 2.12E+3 | 10.1E+3 | 43.842 | 250.923 |
| | 5:WL -Z | 114.526 | -1.74E+3 | -2.1E+3 | -10E+3 | -44.246 | -263.157 |
| | 6:EQ Z | 212.014 | -3.56E+3 | -3.58E+3 | -18.7E+3 | -94.714 | -500.634 |
| | 7:EQ -Z | -262.302 | 5.03E+3 | 4.35E+3 | 23.1E+3 | 32.442 | 541.367 |
| | 8:EQ X | -3.03E+3 | -4.69E+3 | 2.55E+3 | 13.1E+3 | 195.003 | 7.91E+3 |
| | 9:DL+LL | 12.4E+3 | 302E+3 | -2.27E+3 | 1.04E+3 | -76.337 | -3.51E+3 |
| | 10:GENERATE | 12.5E+3 | 315E+3 | -2.29E+3 | 986.280 | -77.434 | -3.49E+3 |
| | 11:GENERATE | 16.3E+3 | 393E+3 | -2.98E+3 | 1.38E+3 | -100.016 | -4.62E+3 |
| | 12:GENERATE | 14.2E+3 | 347E+3 | -2.6E+3 | 1.18E+3 | -87.399 | -4.01E+3 |
| | 13:GENERATE | 10.2E+3 | 270E+3 | -1.62E+3 | 2.58E+3 | -42.648 | -1.88E+3 |
| | 14:GENERATE | 10.6E+3 | 271E+3 | -269.630 | 8.94E+3 | -31.298 | -2.79E+3 |
| | 15:GENERATE | 10.8E+3 | 269E+3 | -3.64E+3 | -7.17E+3 | -101.769 | -3.2E+3 |
| | 16:GENERATE | 13.2E+3 | 346E+3 | -1.9E+3 | 4.64E+3 | -39.951 | -1.8E+3 |
| | 17:GENERATE | 14E+3 | 349E+3 | 794.118 | 17.4E+3 | -17.252 | -3.61E+3 |
| | 18:GENERATE | 14.4E+3 | 344E+3 | -5.96E+3 | -14.8E+3 | -158.194 | -4.43E+3 |
| | 19:GENERATE | 14.4E+3 | 343E+3 | -6.18E+3 | -17.5E+3 | -182.113 | -4.51E+3 |
| | 20:GENERATE | 13.9E+3 | 352E+3 | 1.75E+3 | 24.2E+3 | -54.957 | -3.47E+3 |
| | 21:GENERATE | 11.2E+3 | 342E+3 | -49.687 | 14.3E+3 | 107.604 | 3.9E+3 |
| | 22:GENERATE | 7.04E+3 | 202E+3 | -776.370 | 4.1E+3 | -2.331 | -27.861 |
| | 23:GENERATE | 7.84E+3 | 205E+3 | 1.92E+3 | 16.8E+3 | 20.369 | -1.84E+3 |
| | 24:GENERATE | 8.19E+3 | 200E+3 | -4.83E+3 | -15.4E+3 | -120.573 | -2.66E+3 |
| | 25:GENERATE | 8.22E+3 | 199E+3 | -5.05E+3 | -18.1E+3 | -144.493 | -2.74E+3 |
| | 26:GENERATE | 7.75E+3 | 208E+3 | 2.88E+3 | 23.7E+3 | -17.337 | -1.7E+3 |
| | 27:GENERATE | 4.98E+3 | 198E+3 | 1.08E+3 | 13.8E+3 | 145.224 | 5.67E+3 |
| 93 | 1:DL | -1.51E+3 | 371E+3 | -3.48E+3 | 1.83E+3 | -25.420 | 712.684 |
| | 2:LL | -580.275 | 139E+3 | -1.41E+3 | 762.638 | -9.933 | 249.576 |
| | 3:WL Z | -659.256 | 393.274 | 209.522 | 1.2E+3 | 29.982 | 1.37E+3 |
| | 4:WL Y | -166.824 | 1.56E+3 | 2.23E+3 | 9.04E+3 | 40.253 | 286.886 |
| | 5:WL -Z | 171.849 | -1.54E+3 | -2.21E+3 | -8.94E+3 | -40.353 | -293.490 |
| | 6:EQ Z | 327.738 | -3.16E+3 | -3.73E+3 | -16.6E+3 | -78.114 | -565.180 |
| | 7:EQ -Z | -436.981 | 4.69E+3 | 5.24E+3 | 23.2E+3 | 12.352 | 638.994 |
| | 8:EQ X | -3.73E+3 | 2.67E+3 | 1.14E+3 | 7.13E+3 | 184.835 | 8.35E+3 |
| | 9:DL+LL | -2.09E+3 | 510E+3 | -4.89E+3 | 2.59E+3 | -35.353 | 962.261 |
| | 10:GENERATE | -2.11E+3 | 520E+3 | -4.87E+3 | 2.56E+3 | -35.588 | 997.758 |
| | 11:GENERATE | -2.74E+3 | 668E+3 | -6.43E+3 | 3.41E+3 | -46.397 | 1.25E+3 |
| | 12:GENERATE | -2.39E+3 | 584E+3 | -5.59E+3 | 2.96E+3 | -40.437 | 1.1E+3 |
| | 13:GENERATE | -2.34E+3 | 446E+3 | -4.01E+3 | 3.15E+3 | -6.518 | 1.95E+3 |
| | 14:GENERATE | -1.94E+3 | 447E+3 | -2.39E+3 | 9.43E+3 | 1.698 | 1.08E+3 |
| | 15:GENERATE | -1.67E+3 | 444E+3 | -5.94E+3 | -4.96E+3 | -62.787 | 620.429 |

| | | | |
|---|------------------------------------|------------------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 9 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| Client MTN | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Reactions Cont...

| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| | 16:GENERATE | -3.44E+3 | 585E+3 | -5.25E+3 | 4.87E+3 | 7.535 | 3.3E+3 |
| | 17:GENERATE | -2.66E+3 | 587E+3 | -2.02E+3 | 17.4E+3 | 23.967 | 1.56E+3 |
| | 18:GENERATE | -2.11E+3 | 582E+3 | -9.12E+3 | -11.3E+3 | -105.002 | 635.214 |
| | 19:GENERATE | -2.06E+3 | 581E+3 | -9.31E+3 | -13.6E+3 | -118.550 | 539.617 |
| | 20:GENERATE | -2.83E+3 | 589E+3 | -345.305 | 26.1E+3 | -28.085 | 1.74E+3 |
| | 21:GENERATE | -6.12E+3 | 587E+3 | -4.45E+3 | 10.1E+3 | 144.398 | 9.46E+3 |
| | 22:GENERATE | -2.41E+3 | 335E+3 | -2.8E+3 | 3.56E+3 | 25.094 | 2.84E+3 |
| | 23:GENERATE | -1.62E+3 | 337E+3 | 437.527 | 16.1E+3 | 41.526 | 1.1E+3 |
| | 24:GENERATE | -1.08E+3 | 332E+3 | -6.66E+3 | -12.7E+3 | -87.443 | 171.832 |
| | 25:GENERATE | -1.03E+3 | 331E+3 | -6.86E+3 | -14.9E+3 | -100.992 | 76.236 |
| | 26:GENERATE | -1.79E+3 | 339E+3 | 2.11E+3 | 24.8E+3 | -10.526 | 1.28E+3 |
| | 27:GENERATE | -5.09E+3 | 337E+3 | -1.99E+3 | 8.78E+3 | 161.957 | 8.99E+3 |
| 94 | 1:DL | 2.66E+3 | 125E+3 | -1.02E+3 | 898.848 | -43.013 | -538.077 |
| | 2:LL | 1.01E+3 | 36.2E+3 | -378.385 | 371.311 | -17.888 | -229.825 |
| | 3:WL Z | -455.660 | -1.33E+3 | 445.489 | 2.18E+3 | 34.417 | 1.13E+3 |
| | 4:WL Y | -66.340 | -4.31E+3 | 2.14E+3 | 10.1E+3 | 47.055 | 60.364 |
| | 5:WL -Z | 78.968 | 4.27E+3 | -2E+3 | -9.89E+3 | -42.180 | -76.011 |
| | 6:EQ Z | 124.321 | 8.75E+3 | -3.48E+3 | -18.6E+3 | -92.064 | -120.307 |
| | 7:EQ -Z | -343.427 | -12.4E+3 | 4.25E+3 | 22.9E+3 | 35.116 | 577.243 |
| | 8:EQ X | -2.26E+3 | -9.14E+3 | 2.62E+3 | 13.2E+3 | 214.972 | 6.58E+3 |
| | 9:DL+LL | 3.67E+3 | 161E+3 | -1.4E+3 | 1.27E+3 | -60.901 | -767.902 |
| | 10:GENERATE | 3.72E+3 | 175E+3 | -1.43E+3 | 1.26E+3 | -60.218 | -753.308 |
| | 11:GENERATE | 4.81E+3 | 208E+3 | -1.83E+3 | 1.67E+3 | -80.237 | -1.01E+3 |
| | 12:GENERATE | 4.2E+3 | 186E+3 | -1.6E+3 | 1.45E+3 | -69.504 | -875.518 |
| | 13:GENERATE | 2.83E+3 | 149E+3 | -868.172 | 2.82E+3 | -24.082 | 259.659 |
| | 14:GENERATE | 3.14E+3 | 147E+3 | 484.137 | 9.19E+3 | -13.971 | -597.402 |
| | 15:GENERATE | 3.25E+3 | 154E+3 | -2.83E+3 | -6.84E+3 | -85.360 | -706.502 |
| | 16:GENERATE | 3.48E+3 | 184E+3 | -890.165 | 4.93E+3 | -14.436 | 935.185 |
| | 17:GENERATE | 4.1E+3 | 179E+3 | 1.81E+3 | 17.7E+3 | 5.785 | -778.936 |
| | 18:GENERATE | 4.33E+3 | 193E+3 | -4.81E+3 | -14.4E+3 | -136.992 | -997.136 |
| | 19:GENERATE | 4.33E+3 | 195E+3 | -5.09E+3 | -17.1E+3 | -161.568 | -995.824 |
| | 20:GENERATE | 3.86E+3 | 174E+3 | 2.65E+3 | 24.4E+3 | -34.388 | -298.274 |
| | 21:GENERATE | 1.95E+3 | 177E+3 | 1.02E+3 | 14.7E+3 | 145.468 | 5.7E+3 |
| | 22:GENERATE | 1.66E+3 | 110E+3 | -205.640 | 4.29E+3 | 16.356 | 1.33E+3 |
| | 23:GENERATE | 2.29E+3 | 106E+3 | 2.5E+3 | 17E+3 | 36.577 | -387.688 |
| | 24:GENERATE | 2.52E+3 | 119E+3 | -4.12E+3 | -15E+3 | -106.200 | -605.888 |
| | 25:GENERATE | 2.52E+3 | 121E+3 | -4.4E+3 | -17.8E+3 | -130.776 | -604.576 |
| | 26:GENERATE | 2.05E+3 | 100E+3 | 3.34E+3 | 23.8E+3 | -3.596 | 92.974 |
| | 27:GENERATE | 135.732 | 103E+3 | 1.71E+3 | 14E+3 | 176.260 | 6.09E+3 |
| 95 | 1:DL | -589.313 | 202E+3 | -2.85E+3 | 2.12E+3 | -16.995 | 497.713 |
| | 2:LL | -215.396 | 66.5E+3 | -1.11E+3 | 838.311 | -7.052 | 163.445 |
| | 3:WL Z | -462.624 | -360.828 | 208.510 | 1.2E+3 | 34.474 | 1.13E+3 |
| | 4:WL Y | -89.956 | -4.5E+3 | 2.19E+3 | 9.14E+3 | 45.583 | 78.676 |
| | 5:WL -Z | 94.787 | 4.46E+3 | -2.02E+3 | -8.83E+3 | -45.882 | -83.945 |
| | 6:EQ Z | 181.051 | 9.11E+3 | -3.47E+3 | -16.5E+3 | -88.988 | -168.519 |
| | 7:EQ -Z | -473.776 | -14.2E+3 | 4.86E+3 | 23E+3 | 27.981 | 695.526 |
| | 8:EQ X | -2.54E+3 | -2.23E+3 | 1.2E+3 | 7.28E+3 | 202.723 | 6.88E+3 |
| | 9:DL+LL | -804.708 | 268E+3 | -3.96E+3 | 2.96E+3 | -24.047 | 661.157 |

| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 10 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Reactions Cont...

| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| | 10:GENERATE | -825.038 | 283E+3 | -3.99E+3 | 2.97E+3 | -23.793 | 696.798 |
| | 11:GENERATE | -1.05E+3 | 349E+3 | -5.19E+3 | 3.89E+3 | -31.677 | 858.767 |
| | 12:GENERATE | -922.571 | 309E+3 | -4.53E+3 | 3.39E+3 | -27.446 | 760.700 |
| | 13:GENERATE | -1.08E+3 | 242E+3 | -3.25E+3 | 3.51E+3 | 7.186 | 1.5E+3 |
| | 14:GENERATE | -779.140 | 239E+3 | -1.66E+3 | 9.86E+3 | 16.073 | 660.196 |
| | 15:GENERATE | -631.346 | 246E+3 | -5.04E+3 | -4.52E+3 | -57.099 | 530.100 |
| | 16:GENERATE | -1.66E+3 | 308E+3 | -4.19E+3 | 5.31E+3 | 27.712 | 2.56E+3 |
| | 17:GENERATE | -1.07E+3 | 301E+3 | -1.01E+3 | 18E+3 | 45.486 | 886.582 |
| | 18:GENERATE | -770.912 | 316E+3 | -7.76E+3 | -10.7E+3 | -100.857 | 626.389 |
| | 19:GENERATE | -741.520 | 318E+3 | -7.99E+3 | -13.1E+3 | -116.434 | 592.182 |
| | 20:GENERATE | -1.4E+3 | 295E+3 | 336.432 | 26.4E+3 | 0.535 | 1.46E+3 |
| | 21:GENERATE | -3.46E+3 | 306E+3 | -3.33E+3 | 10.7E+3 | 175.277 | 7.64E+3 |
| | 22:GENERATE | -1.27E+3 | 181E+3 | -2.23E+3 | 3.84E+3 | 39.863 | 2.25E+3 |
| | 23:GENERATE | -674.311 | 174E+3 | 946.385 | 16.5E+3 | 57.637 | 573.824 |
| | 24:GENERATE | -378.722 | 189E+3 | -5.8E+3 | -12.2E+3 | -88.707 | 313.630 |
| | 25:GENERATE | -349.330 | 191E+3 | -6.03E+3 | -14.6E+3 | -104.283 | 279.423 |
| | 26:GENERATE | -1E+3 | 167E+3 | 2.3E+3 | 25E+3 | 12.686 | 1.14E+3 |
| | 27:GENERATE | -3.07E+3 | 179E+3 | -1.37E+3 | 9.19E+3 | 187.428 | 7.33E+3 |
| 96 | 1:DL | 101.742 | 259E+3 | 7.46E+3 | 2.12E+3 | -23.109 | -181.100 |
| | 2:LL | 49.390 | 90.2E+3 | 2.99E+3 | 919.424 | -8.766 | -94.728 |
| | 3:WL Z | -659.489 | 7.132 | -72.924 | 213.212 | 21.838 | 1.59E+3 |
| | 4:WL Y | -155.522 | 2.8E+3 | 2.1E+3 | 7.94E+3 | 40.110 | 550.986 |
| | 5:WL -Z | 155.482 | -2.77E+3 | -2.26E+3 | -8.09E+3 | -40.072 | -550.300 |
| | 6:EQ Z | 278.773 | -5.66E+3 | -3.64E+3 | -14.7E+3 | -75.954 | -1.04E+3 |
| | 7:EQ -Z | 45.133 | 10.2E+3 | 5.98E+3 | 23.8E+3 | 9.029 | 358.610 |
| | 8:EQ X | -3.9E+3 | 11.754 | -679.037 | 963.555 | 141.968 | 9.88E+3 |
| | 9:DL+LL | 151.132 | 349E+3 | 10.4E+3 | 3.04E+3 | -31.874 | -275.828 |
| | 10:GENERATE | 142.439 | 363E+3 | 10.4E+3 | 2.97E+3 | -32.352 | -253.540 |
| | 11:GENERATE | 201.115 | 455E+3 | 13.7E+3 | 4.02E+3 | -41.756 | -368.885 |
| | 12:GENERATE | 171.481 | 401E+3 | 11.9E+3 | 3.46E+3 | -36.496 | -312.048 |
| | 13:GENERATE | -405.501 | 311E+3 | 8.89E+3 | 2.72E+3 | -10.260 | 1.05E+3 |
| | 14:GENERATE | -2.328 | 313E+3 | 10.6E+3 | 8.9E+3 | 4.357 | 223.469 |
| | 15:GENERATE | 246.476 | 309E+3 | 7.14E+3 | -3.93E+3 | -59.788 | -657.560 |
| | 16:GENERATE | -883.702 | 401E+3 | 11.8E+3 | 3.81E+3 | -1.555 | 2.22E+3 |
| | 17:GENERATE | -77.355 | 406E+3 | 15.3E+3 | 16.2E+3 | 27.679 | 569.529 |
| | 18:GENERATE | 420.252 | 397E+3 | 8.32E+3 | -9.48E+3 | -100.611 | -1.19E+3 |
| | 19:GENERATE | 450.254 | 395E+3 | 8.3E+3 | -11.2E+3 | -112.450 | -1.35E+3 |
| | 20:GENERATE | 216.613 | 411E+3 | 17.9E+3 | 27.3E+3 | -27.467 | 46.562 |
| | 21:GENERATE | -3.73E+3 | 401E+3 | 11.3E+3 | 4.43E+3 | 105.472 | 9.57E+3 |
| | 22:GENERATE | -963.615 | 233E+3 | 6.6E+3 | 2.25E+3 | 14.144 | 2.37E+3 |
| | 23:GENERATE | -157.268 | 238E+3 | 10.1E+3 | 14.6E+3 | 43.378 | 718.587 |
| | 24:GENERATE | 340.339 | 229E+3 | 3.09E+3 | -11E+3 | -84.912 | -1.04E+3 |
| | 25:GENERATE | 370.341 | 227E+3 | 3.07E+3 | -12.8E+3 | -96.752 | -1.2E+3 |
| | 26:GENERATE | 136.700 | 243E+3 | 12.7E+3 | 25.7E+3 | -11.769 | 195.620 |
| | 27:GENERATE | -3.81E+3 | 233E+3 | 6.03E+3 | 2.87E+3 | 121.171 | 9.72E+3 |
| 97 | 1:DL | -378.339 | 320E+3 | -5.17E+3 | 2.38E+3 | -19.103 | 157.699 |
| | 2:LL | -147.095 | 125E+3 | -2.14E+3 | 969.683 | -7.180 | 37.400 |
| | 3:WL Z | -792.681 | -1.85E+3 | -111.575 | 157.527 | 31.785 | 1.45E+3 |

| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 11 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| Client MTN | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Reactions Cont...

| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| | 4:WL Y | 79.081 | 3.7E+3 | 2.23E+3 | 8.12E+3 | 33.579 | 215.794 |
| | 5:WL -Z | -76.828 | -3.65E+3 | -2.22E+3 | -8.03E+3 | -31.620 | -215.512 |
| | 6:EQ Z | -175.702 | -7.47E+3 | -3.79E+3 | -14.9E+3 | -59.355 | -413.935 |
| | 7:EQ -Z | 577.979 | 14.4E+3 | 6.17E+3 | 24.2E+3 | -19.092 | 303.436 |
| | 8:EQ X | -4.85E+3 | -13.4E+3 | -918.072 | 611.665 | 196.773 | 9.19E+3 |
| | 9:DL+LL | -525.434 | 446E+3 | -7.31E+3 | 3.35E+3 | -26.282 | 194.999 |
| | 10:GENERATE | -529.674 | 448E+3 | -7.24E+3 | 3.33E+3 | -26.744 | 220.638 |
| | 11:GENERATE | -689.359 | 585E+3 | -9.62E+3 | 4.41E+3 | -34.410 | 248.959 |
| | 12:GENERATE | -601.102 | 510E+3 | -8.34E+3 | 3.82E+3 | -30.103 | 226.519 |
| | 13:GENERATE | -1.09E+3 | 383E+3 | -6.29E+3 | 2.98E+3 | 2.505 | 1.35E+3 |
| | 14:GENERATE | -390.742 | 387E+3 | -4.42E+3 | 9.35E+3 | 3.940 | 361.754 |
| | 15:GENERATE | -515.469 | 382E+3 | -7.98E+3 | -3.57E+3 | -48.219 | 16.709 |
| | 16:GENERATE | -1.87E+3 | 507E+3 | -8.52E+3 | 4.08E+3 | 20.753 | 2.55E+3 |
| | 17:GENERATE | -474.573 | 516E+3 | -4.77E+3 | 16.8E+3 | 23.623 | 571.790 |
| | 18:GENERATE | -724.026 | 504E+3 | -11.9E+3 | -9.02E+3 | -80.695 | -118.300 |
| | 19:GENERATE | -776.804 | 502E+3 | -12.1E+3 | -11.1E+3 | -89.458 | -187.415 |
| | 20:GENERATE | -23.123 | 524E+3 | -2.18E+3 | 28E+3 | -49.194 | 529.955 |
| | 21:GENERATE | -5.46E+3 | 496E+3 | -9.26E+3 | 4.44E+3 | 166.671 | 9.42E+3 |
| | 22:GENERATE | -1.61E+3 | 285E+3 | -4.83E+3 | 2.39E+3 | 33.664 | 2.47E+3 |
| | 23:GENERATE | -213.976 | 294E+3 | -1.08E+3 | 15.1E+3 | 36.534 | 487.109 |
| | 24:GENERATE | -463.430 | 282E+3 | -8.2E+3 | -10.7E+3 | -67.784 | -202.980 |
| | 25:GENERATE | -516.207 | 281E+3 | -8.45E+3 | -12.8E+3 | -76.548 | -272.096 |
| | 26:GENERATE | 237.474 | 303E+3 | 1.51E+3 | 26.3E+3 | -36.284 | 445.275 |
| | 27:GENERATE | -5.19E+3 | 275E+3 | -5.57E+3 | 2.75E+3 | 179.581 | 9.33E+3 |
| 98 | 1:DL | -2.54E+3 | 106E+3 | -676.615 | 2.69E+3 | -15.669 | 1.08E+3 |
| | 2:LL | -998.729 | 36.6E+3 | -242.351 | 1.07E+3 | -4.503 | 395.664 |
| | 3:WL Z | -519.087 | -301.569 | -32.801 | 245.677 | 24.695 | 1.17E+3 |
| | 4:WL Y | -60.343 | -3.08E+3 | 1.99E+3 | 7.86E+3 | 58.941 | 39.663 |
| | 5:WL -Z | 44.955 | 3.04E+3 | -1.78E+3 | -7.47E+3 | -78.353 | -19.337 |
| | 6:EQ Z | 113.726 | 6.21E+3 | -3.11E+3 | -14E+3 | -139.475 | -79.655 |
| | 7:EQ -Z | -455.329 | -11.2E+3 | 5.09E+3 | 22.8E+3 | 86.911 | 666.849 |
| | 8:EQ X | -3.18E+3 | -2.12E+3 | -232.570 | 1.4E+3 | 117.614 | 7.49E+3 |
| | 9:DL+LL | -3.54E+3 | 143E+3 | -918.966 | 3.76E+3 | -20.171 | 1.48E+3 |
| | 10:GENERATE | -3.56E+3 | 149E+3 | -947.261 | 3.77E+3 | -21.936 | 1.52E+3 |
| | 11:GENERATE | -4.65E+3 | 186E+3 | -1.2E+3 | 4.93E+3 | -26.007 | 1.93E+3 |
| | 12:GENERATE | -4.05E+3 | 164E+3 | -1.05E+3 | 4.29E+3 | -23.305 | 1.69E+3 |
| | 13:GENERATE | -3.46E+3 | 127E+3 | -838.179 | 3.43E+3 | 0.954 | 2.24E+3 |
| | 14:GENERATE | -3.1E+3 | 125E+3 | 781.264 | 9.52E+3 | 28.350 | 1.33E+3 |
| | 15:GENERATE | -3.01E+3 | 130E+3 | -2.24E+3 | -2.75E+3 | -81.485 | 1.28E+3 |
| | 16:GENERATE | -4.88E+3 | 164E+3 | -1.11E+3 | 4.69E+3 | 16.207 | 3.57E+3 |
| | 17:GENERATE | -4.14E+3 | 159E+3 | 2.13E+3 | 16.9E+3 | 71.000 | 1.76E+3 |
| | 18:GENERATE | -3.98E+3 | 169E+3 | -3.9E+3 | -7.65E+3 | -148.670 | 1.66E+3 |
| | 19:GENERATE | -3.93E+3 | 171E+3 | -4.16E+3 | -9.71E+3 | -162.780 | 1.61E+3 |
| | 20:GENERATE | -4.5E+3 | 153E+3 | 4.04E+3 | 27.1E+3 | 63.606 | 2.36E+3 |
| | 21:GENERATE | -7.22E+3 | 162E+3 | -1.29E+3 | 5.7E+3 | 94.309 | 9.19E+3 |
| | 22:GENERATE | -3.12E+3 | 95.3E+3 | -661.436 | 2.81E+3 | 25.410 | 2.85E+3 |
| | 23:GENERATE | -2.38E+3 | 90.9E+3 | 2.58E+3 | 15E+3 | 80.203 | 1.04E+3 |
| | 24:GENERATE | -2.21E+3 | 101E+3 | -3.46E+3 | -9.53E+3 | -139.467 | 943.098 |

| | | | |
|---|------------------------------------|------------------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 12 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Reactions Cont...

| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| | 25:GENERATE | -2.17E+3 | 102E+3 | -3.71E+3 | -11.6E+3 | -153.577 | 894.383 |
| | 26:GENERATE | -2.74E+3 | 84.6E+3 | 4.48E+3 | 25.2E+3 | 72.809 | 1.64E+3 |
| | 27:GENERATE | -5.46E+3 | 93.7E+3 | -841.524 | 3.82E+3 | 103.512 | 8.47E+3 |
| 99 | 1:DL | 885.288 | 268E+3 | 8.04E+3 | 2.95E+3 | -19.701 | -696.803 |
| | 2:LL | 361.440 | 93.7E+3 | 3.21E+3 | 1.24E+3 | -7.759 | -298.778 |
| | 3:WL Z | -620.235 | -228.571 | -159.072 | -623.087 | 21.799 | 1.55E+3 |
| | 4:WL Y | -345.260 | 2.47E+3 | 1.94E+3 | 6.6E+3 | 51.740 | 748.295 |
| | 5:WL -Z | 341.557 | -2.43E+3 | -2.1E+3 | -6.75E+3 | -51.914 | -742.854 |
| | 6:EQ Z | 644.126 | -4.96E+3 | -3.4E+3 | -12.3E+3 | -100.565 | -1.42E+3 |
| | 7:EQ -Z | -591.047 | 10.3E+3 | 6.39E+3 | 23.5E+3 | 49.218 | 1E+3 |
| | 8:EQ X | -3.69E+3 | -1.51E+3 | -917.243 | -3.66E+3 | 129.473 | 9.71E+3 |
| | 9:DL+LL | 1.25E+3 | 362E+3 | 11.2E+3 | 4.19E+3 | -27.460 | -995.581 |
| | 10:GENERATE | 1.24E+3 | 375E+3 | 11.3E+3 | 4.13E+3 | -27.582 | -975.524 |
| | 11:GENERATE | 1.64E+3 | 472E+3 | 14.8E+3 | 5.52E+3 | -36.056 | -1.31E+3 |
| | 12:GENERATE | 1.42E+3 | 415E+3 | 12.9E+3 | 4.78E+3 | -31.401 | -1.13E+3 |
| | 13:GENERATE | 566.158 | 322E+3 | 9.52E+3 | 3.04E+3 | -6.202 | 404.449 |
| | 14:GENERATE | 786.138 | 324E+3 | 11.2E+3 | 8.82E+3 | 17.751 | -237.527 |
| | 15:GENERATE | 1.34E+3 | 320E+3 | 7.97E+3 | -1.86E+3 | -65.172 | -1.43E+3 |
| | 16:GENERATE | 431.410 | 415E+3 | 12.6E+3 | 3.78E+3 | 3.478 | 1.35E+3 |
| | 17:GENERATE | 871.369 | 419E+3 | 16E+3 | 15.3E+3 | 51.384 | 62.331 |
| | 18:GENERATE | 1.97E+3 | 411E+3 | 9.5E+3 | -6.02E+3 | -114.463 | -2.32E+3 |
| | 19:GENERATE | 2.07E+3 | 410E+3 | 9.45E+3 | -7.49E+3 | -131.966 | -2.55E+3 |
| | 20:GENERATE | 832.739 | 426E+3 | 19.2E+3 | 28.3E+3 | 17.817 | -131.845 |
| | 21:GENERATE | -2.27E+3 | 414E+3 | 11.9E+3 | 1.12E+3 | 98.073 | 8.57E+3 |
| | 22:GENERATE | -195.617 | 241E+3 | 6.98E+3 | 1.66E+3 | 17.148 | 1.85E+3 |
| | 23:GENERATE | 244.343 | 245E+3 | 10.3E+3 | 13.2E+3 | 65.053 | 570.150 |
| | 24:GENERATE | 1.34E+3 | 237E+3 | 3.88E+3 | -8.14E+3 | -100.793 | -1.82E+3 |
| | 25:GENERATE | 1.44E+3 | 236E+3 | 3.83E+3 | -9.61E+3 | -118.296 | -2.04E+3 |
| | 26:GENERATE | 205.712 | 252E+3 | 13.6E+3 | 26.1E+3 | 31.487 | 375.974 |
| | 27:GENERATE | -2.89E+3 | 240E+3 | 6.32E+3 | -1.01E+3 | 111.742 | 9.08E+3 |
| 100 | 1:DL | 1.97E+3 | 314E+3 | -5.13E+3 | 3.34E+3 | -46.593 | -816.332 |
| | 2:LL | 790.385 | 121E+3 | -2.1E+3 | 1.34E+3 | -18.366 | -347.150 |
| | 3:WL Z | -787.143 | 2.24E+3 | -102.774 | -593.042 | 25.355 | 1.5E+3 |
| | 4:WL Y | -437.834 | 8.04E+3 | 2.35E+3 | 7.06E+3 | 55.503 | 391.544 |
| | 5:WL -Z | 427.793 | -7.93E+3 | -2.32E+3 | -6.95E+3 | -56.946 | -381.476 |
| | 6:EQ Z | 864.887 | -16.2E+3 | -4.08E+3 | -13E+3 | -109.024 | -765.629 |
| | 7:EQ -Z | -1.42E+3 | 32.5E+3 | 7.66E+3 | 25E+3 | 57.185 | 977.626 |
| | 8:EQ X | -4.94E+3 | 16.6E+3 | -459.515 | -3.37E+3 | 132.254 | 9.73E+3 |
| | 9:DL+LL | 2.76E+3 | 435E+3 | -7.23E+3 | 4.67E+3 | -64.959 | -1.16E+3 |
| | 10:GENERATE | 2.76E+3 | 440E+3 | -7.19E+3 | 4.67E+3 | -65.231 | -1.14E+3 |
| | 11:GENERATE | 3.63E+3 | 570E+3 | -9.51E+3 | 6.14E+3 | -85.297 | -1.54E+3 |
| | 12:GENERATE | 3.16E+3 | 498E+3 | -8.26E+3 | 5.34E+3 | -74.278 | -1.33E+3 |
| | 13:GENERATE | 1.74E+3 | 379E+3 | -6.24E+3 | 3.53E+3 | -35.628 | 222.830 |
| | 14:GENERATE | 2.02E+3 | 383E+3 | -4.28E+3 | 9.65E+3 | -11.510 | -666.364 |
| | 15:GENERATE | 2.71E+3 | 370E+3 | -8.02E+3 | -1.56E+3 | -101.468 | -1.28E+3 |
| | 16:GENERATE | 1.9E+3 | 501E+3 | -8.42E+3 | 4.39E+3 | -33.709 | 1.08E+3 |
| | 17:GENERATE | 2.46E+3 | 510E+3 | -4.5E+3 | 16.6E+3 | 14.527 | 700.279 |
| | 18:GENERATE | 3.84E+3 | 485E+3 | -12E+3 | -5.78E+3 | -165.391 | -1.94E+3 |

| | | | |
|---|------------------------------------|------------------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 13 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| Client MTN | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Reactions Cont...

| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| | 19:GENERATE | 4.02E+3 | 481E+3 | -12.3E+3 | -7.69E+3 | -183.302 | -2.09E+3 |
| | 20:GENERATE | 1.74E+3 | 530E+3 | -601.341 | 30.3E+3 | -17.093 | -349.124 |
| | 21:GENERATE | -1.78E+3 | 514E+3 | -8.72E+3 | 1.97E+3 | 57.976 | 8.41E+3 |
| | 22:GENERATE | 517.134 | 286E+3 | -4.79E+3 | 2.05E+3 | -1.365 | 1.67E+3 |
| | 23:GENERATE | 1.08E+3 | 295E+3 | -862.506 | 14.3E+3 | 46.870 | -108.229 |
| | 24:GENERATE | 2.46E+3 | 270E+3 | -8.33E+3 | -8.11E+3 | -133.047 | -1.35E+3 |
| | 25:GENERATE | 2.64E+3 | 266E+3 | -8.7E+3 | -10E+3 | -150.958 | -1.5E+3 |
| | 26:GENERATE | 360.427 | 315E+3 | 3.03E+3 | 28E+3 | 15.251 | 242.926 |
| | 27:GENERATE | -3.17E+3 | 299E+3 | -5.08E+3 | -368.181 | 90.320 | 9E+3 |
| 101 | 1:DL | 2.3E+3 | 103E+3 | -1.11E+3 | 3.61E+3 | -45.083 | -660.388 |
| | 2:LL | 913.260 | 31.5E+3 | -423.657 | 1.44E+3 | -17.672 | -289.393 |
| | 3:WL Z | -866.152 | 6.44E+3 | -252.026 | -719.936 | 34.918 | 1.47E+3 |
| | 4:WL Y | 497.297 | -8.72E+3 | 2.28E+3 | 7.05E+3 | 79.038 | -572.118 |
| | 5:WL -Z | -486.722 | 8.6E+3 | -2.14E+3 | -6.77E+3 | -73.404 | 561.490 |
| | 6:EQ Z | -955.063 | 17.6E+3 | -3.84E+3 | -12.8E+3 | -152.547 | 1.11E+3 |
| | 7:EQ -Z | 1.35E+3 | -32.5E+3 | 7.43E+3 | 24.9E+3 | 146.889 | -1.35E+3 |
| | 8:EQ X | -5.78E+3 | 46.7E+3 | -1.46E+3 | -4.2E+3 | 196.698 | 9.97E+3 |
| | 9:DL+LL | 3.22E+3 | 134E+3 | -1.54E+3 | 5.05E+3 | -62.755 | -949.781 |
| | 10:GENERATE | 3.23E+3 | 144E+3 | -1.56E+3 | 5.06E+3 | -63.117 | -924.543 |
| | 11:GENERATE | 4.23E+3 | 173E+3 | -2.02E+3 | 6.63E+3 | -82.375 | -1.26E+3 |
| | 12:GENERATE | 3.68E+3 | 155E+3 | -1.76E+3 | 5.77E+3 | -71.772 | -1.08E+3 |
| | 13:GENERATE | 2.07E+3 | 128E+3 | -1.54E+3 | 3.76E+3 | -26.165 | 383.468 |
| | 14:GENERATE | 3.16E+3 | 116E+3 | 489.345 | 9.98E+3 | 9.130 | -1.25E+3 |
| | 15:GENERATE | 2.38E+3 | 130E+3 | -3.05E+3 | -1.08E+3 | -112.823 | -343.274 |
| | 16:GENERATE | 2.29E+3 | 165E+3 | -2.16E+3 | 4.62E+3 | -15.903 | 1.27E+3 |
| | 17:GENERATE | 4.47E+3 | 141E+3 | 1.89E+3 | 17.1E+3 | 54.689 | -2E+3 |
| | 18:GENERATE | 2.9E+3 | 168E+3 | -5.19E+3 | -5.06E+3 | -189.218 | -183.475 |
| | 19:GENERATE | 2.72E+3 | 172E+3 | -5.6E+3 | -7.05E+3 | -224.319 | 28.604 |
| | 20:GENERATE | 5.03E+3 | 122E+3 | 5.67E+3 | 30.7E+3 | 75.117 | -2.43E+3 |
| | 21:GENERATE | -2.1E+3 | 201E+3 | -3.22E+3 | 1.57E+3 | 124.927 | 8.88E+3 |
| | 22:GENERATE | 687.593 | 103E+3 | -1.41E+3 | 2.1E+3 | 15.294 | 1.76E+3 |
| | 23:GENERATE | 2.87E+3 | 78.4E+3 | 2.65E+3 | 14.5E+3 | 85.886 | -1.51E+3 |
| | 24:GENERATE | 1.29E+3 | 106E+3 | -4.43E+3 | -7.58E+3 | -158.021 | 304.035 |
| | 25:GENERATE | 1.12E+3 | 110E+3 | -4.84E+3 | -9.57E+3 | -193.122 | 516.113 |
| | 26:GENERATE | 3.42E+3 | 59.8E+3 | 6.42E+3 | 28.2E+3 | 106.314 | -1.95E+3 |
| | 27:GENERATE | -3.7E+3 | 139E+3 | -2.47E+3 | -948.336 | 156.123 | 9.37E+3 |
| 102 | 1:DL | -3.72E+3 | 171E+3 | 4.4E+3 | 5.12E+3 | -84.241 | 727.058 |
| | 2:LL | -1.42E+3 | 53.8E+3 | 1.71E+3 | 2.06E+3 | -32.365 | 259.448 |
| | 3:WL Z | -570.391 | 668.160 | -161.281 | -1.41E+3 | 26.296 | 1.5E+3 |
| | 4:WL Y | -341.482 | 1.64E+3 | 1.17E+3 | 4.47E+3 | 66.525 | 787.696 |
| | 5:WL -Z | 329.994 | -1.61E+3 | -1.28E+3 | -4.56E+3 | -61.866 | -771.473 |
| | 6:EQ Z | 619.178 | -3.3E+3 | -2.03E+3 | -8.28E+3 | -119.286 | -1.47E+3 |
| | 7:EQ -Z | -615.023 | 6.74E+3 | 4.69E+3 | 20.4E+3 | 95.649 | 1.19E+3 |
| | 8:EQ X | -3.46E+3 | 4.96E+3 | -589.242 | -7.78E+3 | 168.939 | 9.49E+3 |
| | 9:DL+LL | -5.14E+3 | 225E+3 | 6.11E+3 | 7.18E+3 | -116.607 | 986.501 |
| | 10:GENERATE | -5.2E+3 | 240E+3 | 6.16E+3 | 7.16E+3 | -117.938 | 1.02E+3 |
| | 11:GENERATE | -6.73E+3 | 291E+3 | 8.02E+3 | 9.44E+3 | -152.874 | 1.29E+3 |
| | 12:GENERATE | -5.88E+3 | 259E+3 | 6.99E+3 | 8.2E+3 | -133.455 | 1.13E+3 |

| | | | |
|---|------------------------------------|------------------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 14 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| Client MTN | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Reactions Cont...

| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| | 13:GENERATE | -4.91E+3 | 206E+3 | 5.15E+3 | 5.01E+3 | -80.053 | 2.07E+3 |
| | 14:GENERATE | -4.73E+3 | 207E+3 | 6.22E+3 | 9.72E+3 | -47.869 | 1.5E+3 |
| | 15:GENERATE | -4.19E+3 | 204E+3 | 4.25E+3 | 2.49E+3 | -150.582 | 255.291 |
| | 16:GENERATE | -6.79E+3 | 260E+3 | 6.74E+3 | 5.95E+3 | -91.381 | 3.54E+3 |
| | 17:GENERATE | -6.42E+3 | 262E+3 | 8.87E+3 | 15.4E+3 | -27.015 | 2.39E+3 |
| | 18:GENERATE | -5.35E+3 | 257E+3 | 4.94E+3 | 905.941 | -232.441 | -102.444 |
| | 19:GENERATE | -5.26E+3 | 256E+3 | 4.97E+3 | -78.967 | -252.741 | -341.080 |
| | 20:GENERATE | -6.49E+3 | 266E+3 | 11.7E+3 | 28.6E+3 | -37.806 | 2.32E+3 |
| | 21:GENERATE | -9.34E+3 | 264E+3 | 6.4E+3 | 421.442 | 35.484 | 10.6E+3 |
| | 22:GENERATE | -4.26E+3 | 155E+3 | 3.7E+3 | 2.35E+3 | -33.743 | 3.06E+3 |
| | 23:GENERATE | -3.89E+3 | 157E+3 | 5.84E+3 | 11.8E+3 | 30.623 | 1.91E+3 |
| | 24:GENERATE | -2.82E+3 | 151E+3 | 1.91E+3 | -2.69E+3 | -174.803 | -580.005 |
| | 25:GENERATE | -2.72E+3 | 151E+3 | 1.93E+3 | -3.67E+3 | -195.103 | -818.641 |
| | 26:GENERATE | -3.96E+3 | 161E+3 | 8.65E+3 | 25E+3 | 19.832 | 1.84E+3 |
| | 27:GENERATE | -6.81E+3 | 159E+3 | 3.37E+3 | -3.17E+3 | 93.121 | 10.1E+3 |
| 103 | 1:DL | -9.16E+3 | 230E+3 | -887.150 | 4.36E+3 | -7.651 | 2.66E+3 |
| | 2:LL | -3.61E+3 | 78.3E+3 | -348.506 | 1.76E+3 | -4.183 | 1.04E+3 |
| | 3:WL Z | -647.339 | 766.909 | -177.542 | -1.44E+3 | 36.757 | 1.4E+3 |
| | 4:WL Y | -86.084 | 1.15E+3 | 1.23E+3 | 4.54E+3 | 68.361 | 212.847 |
| | 5:WL -Z | 77.801 | -1.13E+3 | -1.21E+3 | -4.44E+3 | -67.890 | -200.961 |
| | 6:EQ Z | 157.146 | -2.3E+3 | -2.05E+3 | -8.25E+3 | -125.760 | -402.793 |
| | 7:EQ -Z | -161.639 | 5.34E+3 | 4.88E+3 | 20.6E+3 | 90.096 | 378.823 |
| | 8:EQ X | -4.11E+3 | 5.73E+3 | -552.035 | -7.81E+3 | 218.865 | 9.11E+3 |
| | 9:DL+LL | -12.8E+3 | 308E+3 | -1.24E+3 | 6.12E+3 | -11.834 | 3.7E+3 |
| | 10:GENERATE | -12.8E+3 | 322E+3 | -1.24E+3 | 6.1E+3 | -10.712 | 3.72E+3 |
| | 11:GENERATE | -16.8E+3 | 401E+3 | -1.62E+3 | 8.05E+3 | -15.874 | 4.85E+3 |
| | 12:GENERATE | -14.6E+3 | 354E+3 | -1.41E+3 | 6.99E+3 | -13.364 | 4.23E+3 |
| | 13:GENERATE | -11.5E+3 | 276E+3 | -1.21E+3 | 4.08E+3 | 20.224 | 4.31E+3 |
| | 14:GENERATE | -11.1E+3 | 277E+3 | -80.196 | 8.86E+3 | 45.507 | 3.36E+3 |
| | 15:GENERATE | -10.9E+3 | 275E+3 | -2.03E+3 | 1.68E+3 | -63.493 | 3.03E+3 |
| | 16:GENERATE | -15.6E+3 | 355E+3 | -1.7E+3 | 4.69E+3 | 45.446 | 6.46E+3 |
| | 17:GENERATE | -14.7E+3 | 356E+3 | 555.682 | 14.3E+3 | 96.013 | 4.57E+3 |
| | 18:GENERATE | -14.5E+3 | 352E+3 | -3.35E+3 | -115.534 | -121.988 | 3.91E+3 |
| | 19:GENERATE | -14.4E+3 | 352E+3 | -3.46E+3 | -1.26E+3 | -139.124 | 3.83E+3 |
| | 20:GENERATE | -14.8E+3 | 359E+3 | 3.47E+3 | 27.6E+3 | 76.731 | 4.61E+3 |
| | 21:GENERATE | -18.7E+3 | 360E+3 | -1.97E+3 | -814.867 | 205.501 | 13.3E+3 |
| | 22:GENERATE | -9.28E+3 | 208E+3 | -1.08E+3 | 1.62E+3 | 51.924 | 4.63E+3 |
| | 23:GENERATE | -8.38E+3 | 209E+3 | 1.17E+3 | 11.2E+3 | 102.491 | 2.73E+3 |
| | 24:GENERATE | -8.12E+3 | 205E+3 | -2.74E+3 | -3.18E+3 | -115.509 | 2.07E+3 |
| | 25:GENERATE | -8.09E+3 | 204E+3 | -2.85E+3 | -4.33E+3 | -132.646 | 1.99E+3 |
| | 26:GENERATE | -8.41E+3 | 212E+3 | 4.08E+3 | 24.5E+3 | 83.210 | 2.77E+3 |
| | 27:GENERATE | -12.4E+3 | 212E+3 | -1.35E+3 | -3.88E+3 | 211.979 | 11.5E+3 |
| 104 | 1:DL | -3.08E+3 | 127E+3 | -359.077 | 4.5E+3 | -11.649 | 1.11E+3 |
| | 2:LL | -1.16E+3 | 36.7E+3 | -122.130 | 1.79E+3 | -4.603 | 402.266 |
| | 3:WL Z | -546.163 | 1.12E+3 | -307.919 | -1.59E+3 | 54.317 | 1.2E+3 |
| | 4:WL Y | 161.037 | -2.54E+3 | 1.19E+3 | 4.49E+3 | 61.676 | -272.989 |
| | 5:WL -Z | -171.171 | 2.5E+3 | -1.06E+3 | -4.25E+3 | -66.689 | 285.487 |
| | 6:EQ Z | -299.794 | 5.09E+3 | -1.83E+3 | -7.96E+3 | -124.557 | 518.452 |

| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 15 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Reactions Cont...

| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| | 7:EQ -Z | 383.730 | -12.1E+3 | 4.4E+3 | 20E+3 | 90.534 | -505.358 |
| | 8:EQ X | -3.57E+3 | 7.74E+3 | -1.46E+3 | -8.83E+3 | 338.316 | 8.05E+3 |
| | 9:DL+LL | -4.24E+3 | 164E+3 | -481.207 | 6.29E+3 | -16.252 | 1.51E+3 |
| | 10:GENERATE | -4.31E+3 | 178E+3 | -502.708 | 6.3E+3 | -16.309 | 1.55E+3 |
| | 11:GENERATE | -5.55E+3 | 211E+3 | -626.301 | 8.26E+3 | -21.343 | 1.97E+3 |
| | 12:GENERATE | -4.85E+3 | 189E+3 | -553.023 | 7.19E+3 | -18.582 | 1.73E+3 |
| | 13:GENERATE | -4.13E+3 | 153E+3 | -677.227 | 4.13E+3 | 29.474 | 2.29E+3 |
| | 14:GENERATE | -3.56E+3 | 150E+3 | 517.224 | 9E+3 | 35.362 | 1.11E+3 |
| | 15:GENERATE | -3.83E+3 | 154E+3 | -1.28E+3 | 2E+3 | -67.330 | 1.56E+3 |
| | 16:GENERATE | -5.73E+3 | 191E+3 | -1.05E+3 | 4.65E+3 | 68.325 | 3.64E+3 |
| | 17:GENERATE | -4.59E+3 | 185E+3 | 1.34E+3 | 14.4E+3 | 80.100 | 1.29E+3 |
| | 18:GENERATE | -5.13E+3 | 193E+3 | -2.24E+3 | 390.354 | -125.284 | 2.19E+3 |
| | 19:GENERATE | -5.15E+3 | 194E+3 | -2.38E+3 | -768.926 | -143.139 | 2.25E+3 |
| | 20:GENERATE | -4.47E+3 | 177E+3 | 3.85E+3 | 27.2E+3 | 71.952 | 1.23E+3 |
| | 21:GENERATE | -8.42E+3 | 197E+3 | -2.01E+3 | -1.64E+3 | 319.735 | 9.78E+3 |
| | 22:GENERATE | -3.64E+3 | 116E+3 | -815.839 | 1.52E+3 | 76.422 | 2.91E+3 |
| | 23:GENERATE | -2.51E+3 | 110E+3 | 1.57E+3 | 11.2E+3 | 88.198 | 559.584 |
| | 24:GENERATE | -3.04E+3 | 118E+3 | -2.01E+3 | -2.75E+3 | -117.186 | 1.45E+3 |
| | 25:GENERATE | -3.07E+3 | 119E+3 | -2.15E+3 | -3.91E+3 | -135.041 | 1.51E+3 |
| | 26:GENERATE | -2.39E+3 | 102E+3 | 4.08E+3 | 24.1E+3 | 80.050 | 491.008 |
| | 27:GENERATE | -6.34E+3 | 122E+3 | -1.79E+3 | -4.77E+3 | 327.832 | 9.04E+3 |
| 106 | 1:DL | 1.52E+3 | 52.4E+3 | -5.69E+3 | 15.4E+3 | 92.552 | 7.72E+3 |
| | 2:LL | 333.327 | 14.5E+3 | -2.07E+3 | 5.18E+3 | 36.699 | 1.92E+3 |
| | 3:WL Z | -1.74E+3 | -19E+3 | 1.37E+3 | -4.79E+3 | 73.305 | 149.748 |
| | 4:WL Y | -937.837 | -35.9E+3 | 4.18E+3 | 618.382 | -113.963 | -8.98E+3 |
| | 5:WL -Z | 910.636 | 35E+3 | -3.99E+3 | -606.662 | 108.284 | 8.79E+3 |
| | 6:EQ Z | 1.86E+3 | 69.9E+3 | -7.19E+3 | -1.17E+3 | 203.530 | 17.6E+3 |
| | 7:EQ -Z | -5.83E+3 | -134E+3 | 10.7E+3 | 511.109 | -334.678 | -32.4E+3 |
| | 8:EQ X | -11.3E+3 | -136E+3 | 9.42E+3 | -34.2E+3 | 488.275 | 640.839 |
| | 9:DL+LL | 1.85E+3 | 66.9E+3 | -7.76E+3 | 20.6E+3 | 129.252 | 9.65E+3 |
| | 10:GENERATE | 2.13E+3 | 73.3E+3 | -7.97E+3 | 21.6E+3 | 129.573 | 10.8E+3 |
| | 11:GENERATE | 2.36E+3 | 86.1E+3 | -10.1E+3 | 26.8E+3 | 169.782 | 12.3E+3 |
| | 12:GENERATE | 2.16E+3 | 77.4E+3 | -8.9E+3 | 23.7E+3 | 147.762 | 11.2E+3 |
| | 13:GENERATE | 431.192 | 47.6E+3 | -5.73E+3 | 14.7E+3 | 169.707 | 9.39E+3 |
| | 14:GENERATE | 1.07E+3 | 34.1E+3 | -3.49E+3 | 19E+3 | 19.892 | 2.08E+3 |
| | 15:GENERATE | 2.55E+3 | 90.9E+3 | -10E+3 | 18E+3 | 197.690 | 16.3E+3 |
| | 16:GENERATE | -629.247 | 46.9E+3 | -6.7E+3 | 16E+3 | 265.050 | 11.4E+3 |
| | 17:GENERATE | 657.746 | 19.9E+3 | -2.21E+3 | 24.7E+3 | -34.579 | -3.18E+3 |
| | 18:GENERATE | 3.62E+3 | 133E+3 | -15.3E+3 | 22.7E+3 | 321.016 | 25.3E+3 |
| | 19:GENERATE | 4.02E+3 | 147E+3 | -16.1E+3 | 22.5E+3 | 351.291 | 28.8E+3 |
| | 20:GENERATE | -3.67E+3 | -56.3E+3 | 1.79E+3 | 24.2E+3 | -186.916 | -21.2E+3 |
| | 21:GENERATE | -9.17E+3 | -59.1E+3 | 523.136 | -10.5E+3 | 636.037 | 11.8E+3 |
| | 22:GENERATE | -1.42E+3 | 16.7E+3 | -2.93E+3 | 6.22E+3 | 200.585 | 7.19E+3 |
| | 23:GENERATE | -131.821 | -10.3E+3 | 1.56E+3 | 14.9E+3 | -99.044 | -7.42E+3 |
| | 24:GENERATE | 2.83E+3 | 103E+3 | -11.5E+3 | 12.9E+3 | 256.551 | 21E+3 |
| | 25:GENERATE | 3.23E+3 | 117E+3 | -12.3E+3 | 12.7E+3 | 286.827 | 24.6E+3 |
| | 26:GENERATE | -4.46E+3 | -86.6E+3 | 5.56E+3 | 14.4E+3 | -251.381 | 25.4E+3 |
| | 27:GENERATE | -9.96E+3 | -89.4E+3 | 4.3E+3 | -20.3E+3 | 571.572 | 7.59E+3 |

| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 16 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Reactions Cont...


| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| 107 | 1:DL | 5.31E+3 | 96.2E+3 | -393.026 | -10.6E+3 | 342.224 | 21.1E+3 |
| | 2:LL | 1.84E+3 | 32.4E+3 | -355.793 | -3.24E+3 | 138.153 | 7.36E+3 |
| | 3:WL Z | -2.37E+3 | -20.8E+3 | -618.689 | 4.9E+3 | -62.449 | -248.881 |
| | 4:WL Y | 1.62E+3 | 35.9E+3 | 4.32E+3 | 431.193 | -52.195 | 8.53E+3 |
| | 5:WL -Z | -1.59E+3 | -35.1E+3 | -4.13E+3 | -413.066 | 50.407 | -8.34E+3 |
| | 6:EQ Z | -3.15E+3 | -69.9E+3 | -7.44E+3 | -789.664 | 84.336 | -16.7E+3 |
| | 7:EQ -Z | 6.92E+3 | 121E+3 | 10.3E+3 | 2.93E+3 | -165.071 | 30.5E+3 |
| | 8:EQ X | -14.5E+3 | -147E+3 | -4.88E+3 | 35E+3 | -421.293 | -1.66E+3 |
| | 9:DL+LL | 7.15E+3 | 129E+3 | -748.820 | -13.8E+3 | 480.377 | 28.5E+3 |
| | 10:GENERATE | 7.43E+3 | 135E+3 | -550.237 | -14.8E+3 | 479.113 | 29.6E+3 |
| | 11:GENERATE | 9.32E+3 | 167E+3 | -1.04E+3 | -17.9E+3 | 631.714 | 37.1E+3 |
| | 12:GENERATE | 8.21E+3 | 148E+3 | -827.425 | -16E+3 | 548.822 | 32.7E+3 |
| | 13:GENERATE | 4.47E+3 | 98.8E+3 | -966.582 | -8.79E+3 | 360.709 | 25.1E+3 |
| | 14:GENERATE | 7.67E+3 | 144E+3 | 2.99E+3 | -12.4E+3 | 368.912 | 32.2E+3 |
| | 15:GENERATE | 5.09E+3 | 87.4E+3 | -3.77E+3 | -13E+3 | 450.994 | 18.7E+3 |
| | 16:GENERATE | 4.43E+3 | 115E+3 | -1.82E+3 | -8.11E+3 | 448.903 | 32.3E+3 |
| | 17:GENERATE | 10.8E+3 | 205E+3 | 6.09E+3 | -15.3E+3 | 465.310 | 46.4E+3 |
| | 18:GENERATE | 5.66E+3 | 91.7E+3 | -7.43E+3 | -16.6E+3 | 629.473 | 19.4E+3 |
| | 19:GENERATE | 5.06E+3 | 78E+3 | -8.27E+3 | -16.7E+3 | 633.158 | 16E+3 |
| | 20:GENERATE | 15.1E+3 | 269E+3 | 9.52E+3 | -13E+3 | 383.751 | 63.2E+3 |
| | 21:GENERATE | -6.32E+3 | 1.22E+3 | -5.71E+3 | 19.1E+3 | 127.528 | 31E+3 |
| | 22:GENERATE | 989.714 | 53.3E+3 | -1.34E+3 | -1.69E+3 | 208.083 | 18.6E+3 |
| | 23:GENERATE | 7.37E+3 | 144E+3 | 6.56E+3 | -8.85E+3 | 224.490 | 32.7E+3 |
| | 24:GENERATE | 2.23E+3 | 30.5E+3 | -6.96E+3 | -10.2E+3 | 388.652 | 5.66E+3 |
| | 25:GENERATE | 1.62E+3 | 16.7E+3 | -7.8E+3 | -10.3E+3 | 392.338 | 2.26E+3 |
| | 26:GENERATE | 11.7E+3 | 207E+3 | 10E+3 | -6.61E+3 | 142.930 | 49.5E+3 |
| | 27:GENERATE | -9.76E+3 | -60.1E+3 | -5.23E+3 | 25.5E+3 | -113.292 | 17.3E+3 |
| 108 | 1:DL | -1.97E+3 | 57.2E+3 | -4.58E+3 | 14.4E+3 | -405.693 | -8.15E+3 |
| | 2:LL | -570.297 | 15.5E+3 | -1.54E+3 | 4.49E+3 | -161.361 | -2.09E+3 |
| | 3:WL Z | -1.73E+3 | 17.7E+3 | -1.52E+3 | 4.08E+3 | 50.138 | 209.410 |
| | 4:WL Y | 2.94E+3 | -37.6E+3 | 2.48E+3 | 118.633 | 91.072 | 9.26E+3 |
| | 5:WL -Z | -2.89E+3 | 36.8E+3 | -2.36E+3 | -102.219 | -85.376 | -9.07E+3 |
| | 6:EQ Z | -5.79E+3 | 73.5E+3 | -3.93E+3 | -153.092 | -159.849 | -18.2E+3 |
| | 7:EQ -Z | 8.22E+3 | -130E+3 | 7.78E+3 | 1.41E+3 | 279.758 | 33.6E+3 |
| | 8:EQ X | -11.1E+3 | 124E+3 | -10.3E+3 | 29.1E+3 | 325.042 | 1.75E+3 |
| | 9:DL+LL | -2.54E+3 | 72.6E+3 | -6.12E+3 | 18.9E+3 | -567.054 | -10.2E+3 |
| | 10:GENERATE | -2.75E+3 | 80.1E+3 | -6.42E+3 | 20.1E+3 | -567.970 | -11.4E+3 |
| | 11:GENERATE | -3.27E+3 | 93.4E+3 | -7.96E+3 | 24.4E+3 | -745.009 | -13.1E+3 |
| | 12:GENERATE | -2.93E+3 | 84.1E+3 | -7.04E+3 | 21.8E+3 | -648.193 | -11.9E+3 |
| | 13:GENERATE | -3.74E+3 | 82.8E+3 | -6.72E+3 | 20.5E+3 | -446.721 | -9.62E+3 |
| | 14:GENERATE | -4.775 | 38.5E+3 | -3.51E+3 | 17.4E+3 | -413.974 | -2.38E+3 |
| | 15:GENERATE | -4.67E+3 | 98.1E+3 | -7.39E+3 | 17.2E+3 | -555.132 | -17E+3 |
| | 16:GENERATE | -5.7E+3 | 112E+3 | -9.47E+3 | 28.3E+3 | -567.972 | -11.5E+3 |
| | 17:GENERATE | 1.78E+3 | 23.9E+3 | -3.07E+3 | 21.9E+3 | -502.478 | 2.94E+3 |
| | 18:GENERATE | -7.56E+3 | 143E+3 | -10.8E+3 | 21.6E+3 | -784.794 | -26.4E+3 |
| | 19:GENERATE | -8.72E+3 | 158E+3 | -11E+3 | 21.6E+3 | -808.041 | -30.1E+3 |
| | 20:GENERATE | 5.29E+3 | -45.5E+3 | 736.807 | 23.2E+3 | -368.435 | 21.7E+3 |
| | 21:GENERATE | -14E+3 | 208E+3 | -17.4E+3 | 50.9E+3 | -323.151 | -10.1E+3 |

| | | | |
|---|------------------------------------|------------------------------------|------------------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 17 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Reactions Cont...

| Node | L/C | Horizontal | | Vertical | Moment | | |
|------|-------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| | 22:GENERATE | -4.54E+3 | 79.8E+3 | -6.56E+3 | 19.5E+3 | -284.903 | -7E+3 |
| | 23:GENERATE | 2.94E+3 | -8.73E+3 | -150.561 | 13.1E+3 | -219.409 | 7.48E+3 |
| | 24:GENERATE | -6.4E+3 | 110E+3 | -7.9E+3 | 12.8E+3 | -501.725 | -21.8E+3 |
| | 25:GENERATE | -7.56E+3 | 125E+3 | -8.06E+3 | 12.8E+3 | -524.972 | -25.5E+3 |
| | 26:GENERATE | 6.45E+3 | -78.1E+3 | 3.65E+3 | 14.4E+3 | -85.366 | 26.2E+3 |
| | 27:GENERATE | -12.9E+3 | 176E+3 | -14.5E+3 | 42.1E+3 | -40.082 | -5.58E+3 |
| 109 | 1:DL | -3.72E+3 | 99.9E+3 | 1.6E+3 | -14.2E+3 | -315.463 | -19.3E+3 |
| | 2:LL | -1.31E+3 | 32.9E+3 | 384.359 | -4.39E+3 | -126.430 | -6.63E+3 |
| | 3:WL Z | -2.18E+3 | 15.3E+3 | 270.293 | -4.26E+3 | -55.434 | 849.400 |
| | 4:WL Y | -2.19E+3 | 32.9E+3 | 2.32E+3 | 980.964 | 77.942 | -8.83E+3 |
| | 5:WL -Z | 2.14E+3 | -32.1E+3 | -2.19E+3 | -966.536 | -76.559 | 8.63E+3 |
| | 6:EQ Z | 4.36E+3 | -63.9E+3 | -3.58E+3 | -1.91E+3 | -136.525 | 17.3E+3 |
| | 7:EQ -Z | -6.74E+3 | 121E+3 | 7.65E+3 | 2.34E+3 | 216.586 | -31.5E+3 |
| | 8:EQ X | -13.3E+3 | 109E+3 | 2.47E+3 | -30.3E+3 | -365.562 | 5.74E+3 |
| | 9:DL+LL | -5.03E+3 | 133E+3 | 1.99E+3 | -18.6E+3 | -441.893 | -25.9E+3 |
| | 10:GENERATE | -5.21E+3 | 140E+3 | 2.25E+3 | -19.8E+3 | -441.648 | -27E+3 |
| | 11:GENERATE | -6.55E+3 | 173E+3 | 2.54E+3 | -24E+3 | -580.844 | -33.7E+3 |
| | 12:GENERATE | -5.77E+3 | 153E+3 | 2.31E+3 | -21.4E+3 | -504.986 | -29.7E+3 |
| | 13:GENERATE | -6.21E+3 | 132E+3 | 2.14E+3 | -20.4E+3 | -422.903 | -22.4E+3 |
| | 14:GENERATE | -6.22E+3 | 146E+3 | 3.78E+3 | -16.2E+3 | -316.202 | -30.2E+3 |
| | 15:GENERATE | -2.75E+3 | 94.3E+3 | 171.434 | -17.8E+3 | -439.803 | -16.2E+3 |
| | 16:GENERATE | -9.26E+3 | 177E+3 | 2.74E+3 | -28.2E+3 | -593.681 | -28.4E+3 |
| | 17:GENERATE | -9.28E+3 | 205E+3 | 6.02E+3 | -19.8E+3 | -380.279 | -43.9E+3 |
| | 18:GENERATE | -2.35E+3 | 102E+3 | -1.2E+3 | -22.9E+3 | -627.480 | -15.9E+3 |
| | 19:GENERATE | -1.41E+3 | 88.9E+3 | -1.27E+3 | -23.3E+3 | -641.511 | -12.4E+3 |
| | 20:GENERATE | -12.5E+3 | 274E+3 | 9.96E+3 | -19.1E+3 | -288.400 | -61.2E+3 |
| | 21:GENERATE | -19.1E+3 | 261E+3 | 4.78E+3 | -51.7E+3 | -870.548 | -24E+3 |
| | 22:GENERATE | -6.84E+3 | 114E+3 | 1.88E+3 | -19.6E+3 | -372.612 | -16E+3 |
| | 23:GENERATE | -6.85E+3 | 143E+3 | 5.16E+3 | -11.2E+3 | -159.210 | -31.5E+3 |
| | 24:GENERATE | 72.124 | 38.6E+3 | -2.06E+3 | -14.3E+3 | -406.411 | -3.53E+3 |
| | 25:GENERATE | 1.01E+3 | 26E+3 | -2.14E+3 | -14.7E+3 | -420.442 | -5.621 |
| | 26:GENERATE | -10.1E+3 | 211E+3 | 9.1E+3 | -10.4E+3 | -67.331 | -48.8E+3 |
| | 27:GENERATE | -16.6E+3 | 199E+3 | 3.91E+3 | -43.1E+3 | -649.479 | -11.6E+3 |



| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 18 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |


Reaction Summary

| | Node | L/C | Horizontal | Vertical | Horizontal | Moment | | |
|--------|------|-------------|-----------------|----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|
| | | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
| Max FX | 92 | 11:GENERATE | 16.3E+3 | 393E+3 | -2.98E+3 | 1.38E+3 | -100.016 | -4.62E+3 |
| Min FX | 109 | 21:GENERATE | -19.1E+3 | 261E+3 | 4.78E+3 | -51.7E+3 | -870.548 | -24E+3 |
| Max FY | 93 | 11:GENERATE | -2.74E+3 | 668E+3 | -6.43E+3 | 3.41E+3 | -46.397 | 1.25E+3 |
| Min FY | 107 | 8:EQ X | -14.5E+3 | -147E+3 | -4.88E+3 | 35E+3 | -421.293 | -1.66E+3 |
| Max FZ | 99 | 20:GENERATE | 832.739 | 426E+3 | 19.2E+3 | 28.3E+3 | 17.817 | -131.845 |
| Min FZ | 108 | 21:GENERATE | -14E+3 | 208E+3 | -17.4E+3 | 50.9E+3 | -323.151 | -10.1E+3 |
| Max MX | 108 | 21:GENERATE | -14E+3 | 208E+3 | -17.4E+3 | 50.9E+3 | -323.151 | -10.1E+3 |
| Min MX | 109 | 21:GENERATE | -19.1E+3 | 261E+3 | 4.78E+3 | -51.7E+3 | -870.548 | -24E+3 |
| Max MY | 106 | 21:GENERATE | -9.17E+3 | -59.1E+3 | 523.136 | -10.5E+3 | 636.037 | 11.8E+3 |
| Min MY | 109 | 21:GENERATE | -19.1E+3 | 261E+3 | 4.78E+3 | -51.7E+3 | -870.548 | -24E+3 |
| Max MZ | 107 | 20:GENERATE | 15.1E+3 | 269E+3 | 9.52E+3 | -13E+3 | 383.751 | 63.2E+3 |
| Min MZ | 109 | 20:GENERATE | -12.5E+3 | 274E+3 | 9.96E+3 | -19.1E+3 | -288.400 | -61.2E+3 |

Base Pressure

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| 90 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 91 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |




| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 19 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 92 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |




| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 20 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| Client MTN | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 93 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 94 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |




| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 21 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 95 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 96 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |




ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 22 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| Client MTN | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 97 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 98 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |




| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 23 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 99 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |




| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 24 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| Client MTN | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 100 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 101 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |




| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 25 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 102 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 103 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |




| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 26 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| Client MTN | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 104 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 106 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |




| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 27 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 107 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 108 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |




| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 28 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| Client MTN | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...

| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 109 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2:LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 3:WL Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 4:WL Y | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 5:WL -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 6:EQ Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 7:EQ -Z | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 8:EQ X | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 9:DL+LL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 10:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 11:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 12:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 13:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 14:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 15:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 16:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 17:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 18:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 19:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 20:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 21:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 22:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 23:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |



| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 29 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Base Pressure Cont...


| Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|------|-------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| | 24:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 25:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 26:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 27:GENERATE | 0.000 | 0.000 | 0.000 |

Base Pressure Summary

| | Node | L/C | FX (kg/cm ²) | FY (kg/cm ²) | FZ (kg/cm ²) |
|--------|------|------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|
| Max FX | 90 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Min FX | 90 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Max FY | 90 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Min FY | 90 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Max FZ | 90 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Min FZ | 90 | 1:DL | 0.000 | 0.000 | 0.000 |

Statics Check Results

| L/C | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
|---------|------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| 1:DL | Loads | 0.000 | -3.56E+6 | 0.000 | 24E+6 | -0.000 | -56.8E+6 |
| 1:DL | Reactions | 0.000 | 3.56E+6 | -0.000 | -24E+6 | 0.023 | 56.8E+6 |
| | Difference | 0.000 | -0.000 | -0.000 | 0.167 | 0.023 | 0.597 |
| 2:LL | Loads | 0.000 | -1.23E+6 | 0.000 | 8.14E+6 | 0.000 | -19.5E+6 |
| 2:LL | Reactions | 0.000 | 1.23E+6 | -0.000 | -8.14E+6 | 0.009 | 19.5E+6 |
| | Difference | 0.000 | -0.000 | -0.000 | 0.073 | 0.009 | 0.291 |
| 3:WL Z | Loads | 17.5E+3 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 116E+3 | -194E+3 |
| 3:WL Z | Reactions | -17.5E+3 | -0.000 | -0.000 | 0.002 | -116E+3 | 194E+3 |
| | Difference | 0.000 | -0.000 | -0.000 | 0.002 | 0.001 | 0.045 |
| 4:WL Y | Loads | 0.000 | 0.000 | -42.4E+3 | -468E+3 | 673E+3 | 0.000 |
| 4:WL Y | Reactions | 0.000 | 0.000 | 42.4E+3 | 468E+3 | -673E+3 | -0.005 |
| | Difference | 0.000 | 0.000 | -0.000 | -0.004 | -0.005 | -0.005 |
| 5:WL -Z | Loads | 0.000 | 0.000 | 41.6E+3 | 461E+3 | -657E+3 | 0.000 |
| 5:WL -Z | Reactions | -0.000 | -0.000 | -41.6E+3 | -461E+3 | 657E+3 | 0.005 |
| | Difference | -0.000 | -0.000 | 0.000 | 0.003 | 0.008 | 0.005 |
| 6:EQ Z | Loads | 0.000 | 0.000 | 70.9E+3 | 933E+3 | -1.12E+6 | 0.000 |
| 6:EQ Z | Reactions | -0.000 | -0.000 | -70.9E+3 | -933E+3 | 1.12E+6 | 0.009 |
| | Difference | -0.000 | -0.000 | 0.000 | 0.003 | 0.023 | 0.009 |
| 7:EQ -Z | Loads | 0.000 | 0.000 | -117E+3 | -1.67E+6 | 2.07E+6 | 0.000 |
| 7:EQ -Z | Reactions | 0.000 | 0.000 | 117E+3 | 1.67E+6 | -2.07E+6 | -0.059 |
| | Difference | 0.000 | 0.000 | -0.000 | -0.019 | 0.000 | -0.059 |
| 8:EQ X | Loads | 106E+3 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 753E+3 | -1.4E+6 |
| 8:EQ X | Reactions | -106E+3 | -0.000 | -0.000 | 0.017 | -753E+3 | 1.4E+6 |
| | Difference | 0.000 | -0.000 | -0.000 | 0.017 | 0.006 | 0.330 |

| | | | |
|---|-----------------------------|-----------------------------|-----------|
|  Software licensed to | Job No JBD | Sheet No 30 | Rev 01 |
| | Part Building Analysis | | |
| Job Title J Building 2014 | Ref 01 | | |
| | By PANITHI | Date 06-Nov-14 | Chd VOK |
| Client MTN | File JBD101114MeshFloor.std | Date/Time 28-Nov-2014 17:47 | |

Statics Check Results Cont...

| L/C | | FX (kg) | FY (kg) | FZ (kg) | MX (kg·m) | MY (kg·m) | MZ (kg·m) |
|---------|------------|------------|------------|------------|--------------|--------------|--------------|
| 7:EQ -Z | Reactions | 0.000 | 0.000 | 117E+3 | 1.67E+6 | -2.07E+6 | -0.059 |
| | Difference | 0.000 | 0.000 | -0.000 | -0.019 | 0.000 | -0.059 |
| 8:EQ X | Loads | 106E+3 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 753E+3 | -1.4E+6 |
| 8:EQ X | Reactions | -106E+3 | -0.000 | -0.000 | 0.017 | -753E+3 | 1.4E+6 |
| | Difference | 0.000 | -0.000 | -0.000 | 0.017 | 0.006 | 0.330 |

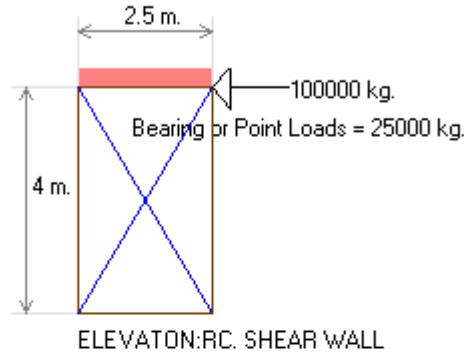


Project ุ้J Building

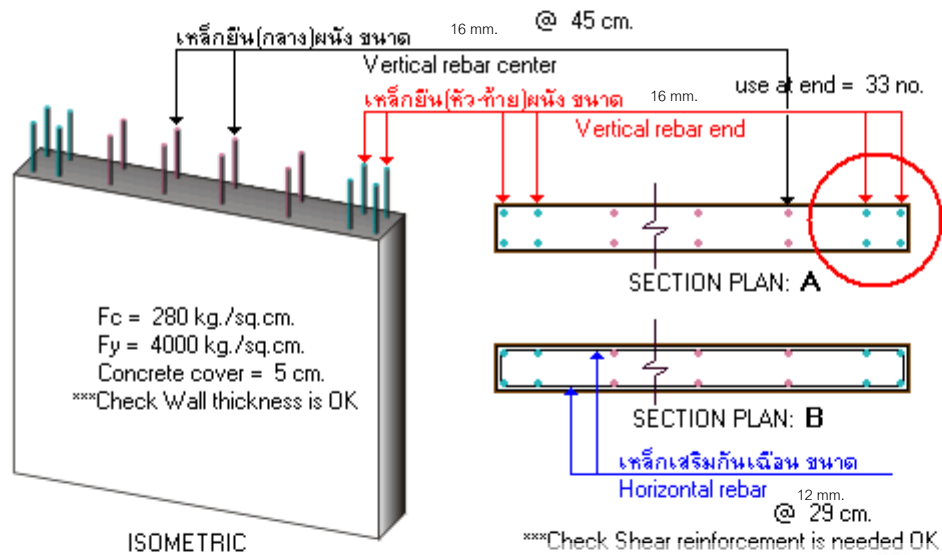
Drawing ลาดฟ้าว-18 แยก 2

Engineer ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร สย.9187

Reinforce Concrete Shear Wall Design



***Check carry loads 25000 kg. is OK
 ***Check Vertical rebar center spacing clear is OK



รายการคำนวณ : Calculation report

ตรวจสอบแรงเฉือนสูงสุดที่ยอมให้

ความลึกประสิทธิภาพ d = 2 m. -----วสท.[4410(ง)]

แรงเฉือนที่กำหนด Vu = 100000 kg. แรงเฉือนที่คำนวณได้ max.Vn = 119475.0518 kg. -----วสท.[4410(ค)]

ตรวจสอบกำลังเฉือนของคอนกรีต

ระยะหน้าตัดวิกฤตห่างจากฐาน Critical section = 125 m. -----วสท.[4410(ข)]

กำลังเฉือนของคอนกรีต Vc = 58950 kg. -----สูตร วสท.(44-27)

กำลังเฉือนของคอนกรีต Vc = 55326 kg. -----สูตร สท.(44-28)

เลือกกำลังเฉือนของคอนกรีต Vc = 55326 kg. -----วสท.[4410(ง)]

พื้นที่หน้าตัดเหล็กเสริมรองรับแรงเฉือน Av = .0779 sq.cm. -----สูตร วสท.(44-29)

พื้นที่หน้าตัดเหล็กยี่นรับแรงคดหัวท้าย As = 64.4 sq.cm.

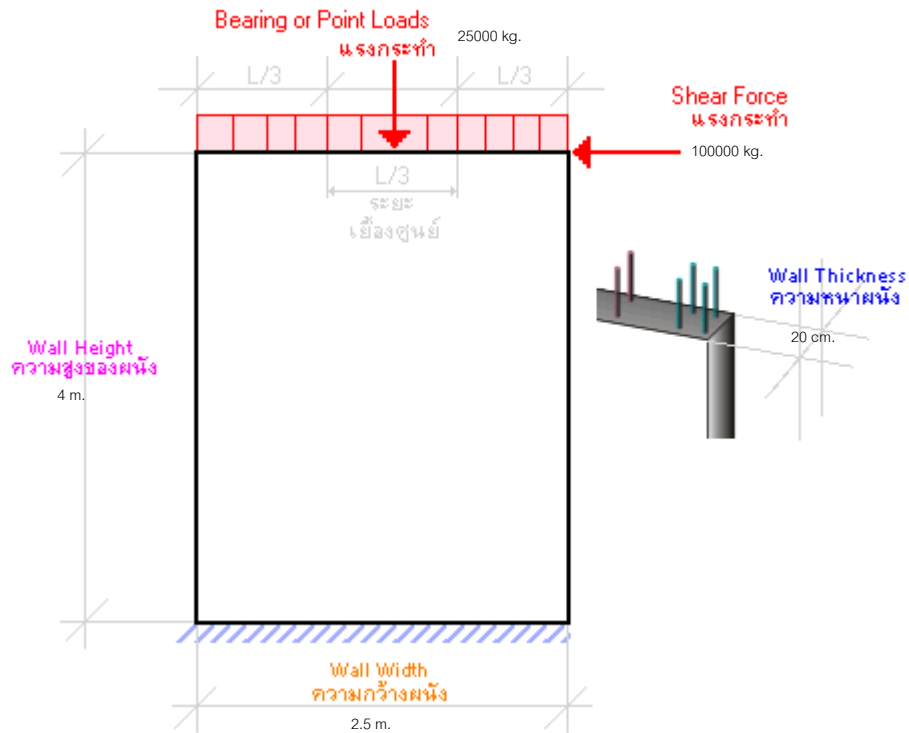
ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

Project ุ้J Building

Drawing ลาดฟ้าว-18 แยก 2

Engineer ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร สย.9187

Reinforce Concrete Shear Wall Design



ตรวจสอบความหนาของผนัง Check wall thickness

ความลึกประสิทธิภาพ $d = 2$ m.

$V_u =$ แรงเฉือนที่กำหนด = 100000 kg.

คำนวณ V_n max. Shear force = 119475.0518 kg. or 119 Tons.

***Check Wall thickness is OK

คำนวณหาแรงเฉือนของคอนกรีตจาก 2 สูตร มาตรฐาน วสท.

V_c ที่คำนวณได้ = 58950 kg. ***จากสูตรที่ 1 วสท.(44-27)

V_c ที่คำนวณได้ = 55326 kg. ***จากสูตรที่ 2 วสท.(44-28)

use $V_c = 55326$ kg.

ตรวจสอบว่าต้องใช้เหล็กเสริมรับแรงเฉือนหรือไม่?

***Check Shear reinforcement is needed OK

use Shear reinforce rebar 12 mm. @ 29 cm.

ตรวจสอบอัตราส่วนเหล็กเสริม/คอนกรีต Check steel ratio

***Check Shear Steel ratio is OK

Steel ratio = .0039 (Min. 0.0025) -----วสท.4410(บ)

ออกแบบเหล็กยื่นรับแรงเฉือนทางตั้งบริเวณกลางผนัง

Design vertical shear reinforcements

use Vertical shear reinforce 16 mm. @ 45 cm.

***Check Vertical center Spacing clear is OK

ออกแบบเหล็กยื่นรับแรงทางตั้งบริเวณหัวหรือท้ายของผนัง

P action for Vertical flexural reinforce is OK

ที่ปลายผนังใช้เหล็กยื่นขนาด 16 mm.จำนวน 33 เส้น

Dead Load = 4800 kg. or = 4.8 Tons.

***Check carry loads 25000 kg. is OK

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

Project ุ่J Building

Drawing ลาดฟ้าว-18 แยก 2

Engineer ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร สย.9187

Reinforce Concrete Shear Wall Design

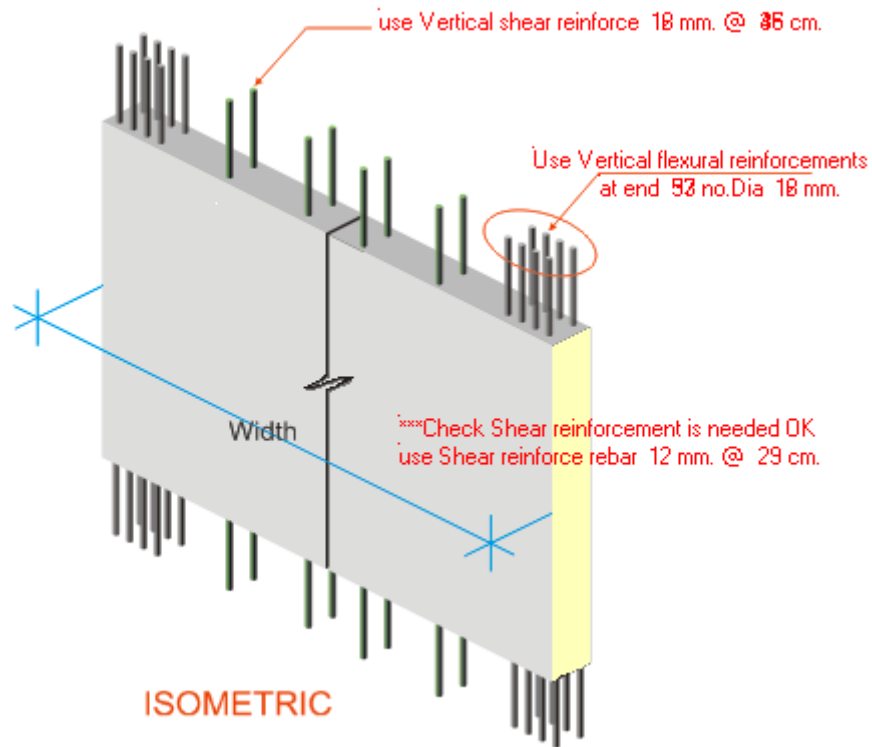
ความกว้างผนัง Width = 2.5 m. x สูง height = 4 m. x หนา Thickness = 20 cm.

use $F_c = 280$ kg./sq.cm. $F_y = 4000$ kg./sq.cm. Concrete cover = 5 cm.

แรงเฉือนที่กำหนด $V_u = 100000$ kg.

แรงกระทำลงบนผนังที่กำหนด $N_u = 25000$ kg.

***Check carry loads 25000 kg. is OK



รายการคำนวณ : Calculation report

ตรวจสอบแรงเฉือนสูงสุดที่ยอมให้

ความลึกประสิทธิภาพ $d = 2$ m. -----วสท.[4410(ง)]

แรงเฉือนที่กำหนด $V_u = 100000$ kg. แรงเฉือนที่คำนวณได้ $\max.V_n = 119475.0518$ kg. -----วสท.[4410(ค)]

ตรวจสอบกำลังเฉือนของคอนกรีต

ระยะหน้าตัดวิกฤตห่างจากฐาน Critical section = 125 m. -----วสท.[4410(ข)]

กำลังเฉือนของคอนกรีต $V_c = 58950$ kg. -----สูตร วสท.(44-27)

กำลังเฉือนของคอนกรีต $V_c = 55326$ kg. -----สูตร วสท.(44-28)

เลือกกำลังเฉือนของคอนกรีต $V_c = 55326$ kg. -----วสท.[4410(ง)]

พื้นที่หน้าตัดเหล็กเสริมรับแรงเฉือน $A_v = .0779$ sq.cm. -----วสท.[4410(ฉ)] สูตร วสท.(44-29)

พื้นที่หน้าตัดเหล็กยึดรับแรงดัดหัวท้าย $A_s = 64.4$ sq.cm.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

Project ็ J Building

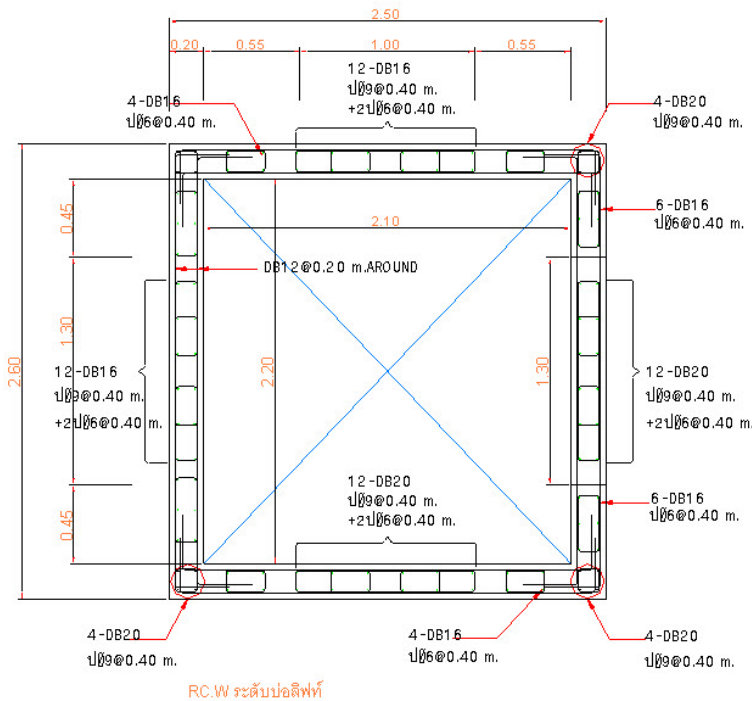
Drawing ลาดฟ้าว-18 แยก 2

Engineer ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร สย.9187

Reinforce Concrete Shear Wall Design

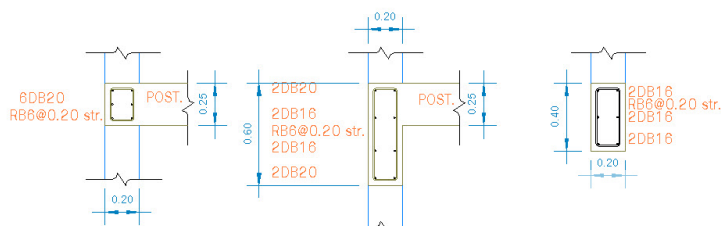
ความกว้างผนัง Width = 2.5 m. x สูง height = 4 m. x หนา Thickness = 20 cm.
 use $F_c = 280 \text{ kg/sq.cm}$. $F_y = 4000 \text{ kg/sq.cm}$. Concrete cover = 5 cm.
 แรงเฉือนที่กำหนด $V_u = 100000 \text{ kg}$.
 แรงกระทำลงบนผนังที่กำหนด $N_u = 25000 \text{ kg}$.
 ***Check carry loads 25000 kg. is OK

กระจายเหล็กใส่ช่องลิฟท์ ดังนี้



RC.W ระดับปลัฟท์

1
S-31
แบบเหล็กเสริมผนังช่องลิฟท์
1:25



BL1 DETAIL

BL2 DETAIL

SECTION BL3

(ที่ชั้น 7 เหนือช่องเปิดประตูลิฟท์)

2
S-32
แบบเหล็กเสริมคานช่องลิฟท์
1:25

รายการคำนวณ : Calculation report
 ตรวจสอบแรงเฉือนสูงสุดที่ยอมให้
 ความลึกประสิทธิภาพ $d = 2 \text{ m}$. -----วสท.[4410(ง)]
 แรงเฉือนที่กำหนด $V_u = 100000 \text{ kg}$. แรงเฉือนที่คำนวณได้ $\max.V_n = 119475.0518 \text{ kg}$. -----วสท.[4410(ค)]
 ตรวจสอบกำลังเฉือนของคอนกรีต
 ระยะหน้าตัดวิกฤตห่างจากฐาน Critical section = 125 m. -----วสท.[4410(ข)]
 กำลังเฉือนของคอนกรีต $V_c = 58950 \text{ kg}$. -----สูตร วสท.(44-27)
 กำลังเฉือนของคอนกรีต $V_c = 55326 \text{ kg}$. -----สูตร วสท.(44-28)
 เลือกกำลังเฉือนของคอนกรีต $V_c = 55326 \text{ kg}$. -----วสท.[4410(ฉ)]
 พื้นที่หน้าตัดเหล็กเสริมรองรับแรงเฉือน $A_v = .0779 \text{ sq.cm}$. -----วสท.[4410(ฉ)] สูตร วสท.(44-29)
 พื้นที่หน้าตัดเหล็กยื่นรับแรงดัดหัวท้าย $A_s = 64.4 \text{ sq.cm}$.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

COLUMN CALCULATION SHEET

รายการคำนวณ เสา ค.ส.ล.

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'Panithiodc', is written in a cursive style. The signature is positioned above the printed name and contact information.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Rectangular Column

ชื่อโครงการ : J Building 2014

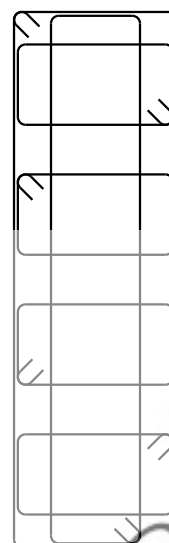
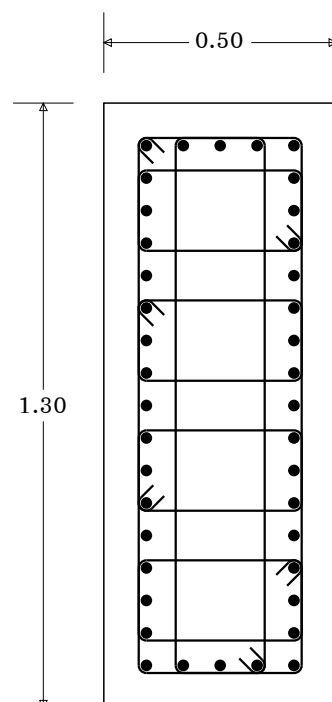
ชื่อเสา : C1-ตอม่อ

Input Data

| | | | | |
|---------------------------------|--------|------|-------------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = | 7.50 | ซม. | |
| กำลังอัดของคอนกรีต | f_c' | = | 280 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กปลอก | f_y | = | 2,400 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กเสริมเอก | f_y | = | 4,000 | กก./ตร.ซม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กปลอก | | = | 9 | มม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กเสริมเอก | | = | 25 | มม. |
| โมเมนต์รอบแกน X | M_x | = | 9,000 | กก.-ม. |
| โมเมนต์รอบแกน Y | M_y | = | 9,000 | กก.-ม. |
| หน้าตัดของเสา | | = | 0.50 x 1.30 | ม. x ม. |
| ความยาวอิสระของเสา | | = | 1.50 | ม. |
| น้ำหนักที่เสาต้องแบกรับ | | = | 650,000 | กก. |
| เรียงเหล็กกระจาย 4 ด้าน | | | | |

Result

| | | | |
|--|-----------------------|--------------|------------------|
| เป็นเสาสั้น รับน้ำหนักตามแกนและโมเมนต์ | การออกแบบถูกควบคุมโดย | แรงอัด | |
| ใช้เหล็กเสริมเอก | A_{st} | = 196.35 | ตร.ซม. |
| เปอร์เซ็นต์เหล็กเสริมเอก | P_g | = 3.02 | % |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน X | I_x | = 13,419,960 | ซม. ⁴ |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน Y | I_y | = 1,966,585 | ซม. ⁴ |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน X, d_x | | = 99.96 | ซม. |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน Y, d_y | | = 39.54 | ซม. |



40-DB25มม. (เหล็กชั้น)

6-RB9มม. @ 0.40 (เหล็กปลอก)

C1-ตอม่อ

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Rectangular Column

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อเสา : C1-F1To2

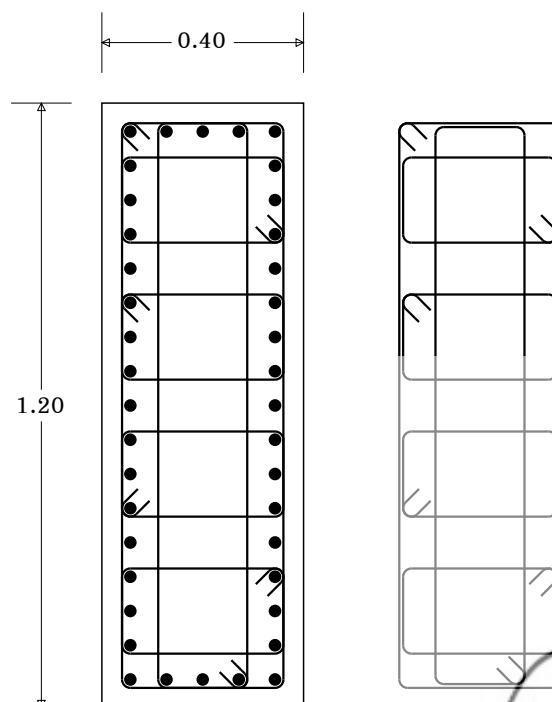
Input Data

| | | | | |
|---------------------------------|--------|---|-------------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = | 4 | ซม. | |
| กำลังอัดของคอนกรีต | f_c' | = | 280 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กปลอก | f_y | = | 2,400 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กเสริมเอก | f_y | = | 4,000 | กก./ตร.ซม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กปลอก | | = | 9 | มม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กเสริมเอก | | = | 25 | มม. |
| โมเมนต์รอบแกน X | M_x | = | 9,000 | กก.-ม. |
| โมเมนต์รอบแกน Y | M_y | = | 9,000 | กก.-ม. |
| หน้าตัดของเสา | | = | 0.40 x 1.20 | ม. x ม. |
| ความยาวอิสระของเสา | | = | 3.50 | ม. |
| น้ำหนักที่เสาต้องแบกรับ | | = | 540,000 | กก. |
| เรียงเหล็กกระจาย 4 ด้าน | | | | |

Result

เป็นเสาสั้น รับน้ำหนักตามแกนและโมเมนต์ การออกแบบถูกควบคุมโดย แรงอัด

| | | | | |
|--|----------|---|-----------|------------------|
| ใช้เหล็กเสริมเอก | A_{st} | = | 196.35 | ตร.ซม. |
| เปอร์เซ็นต์เหล็กเสริมเอก | P_g | = | 4.09 | % |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน X | I_x | = | 9,797,716 | ซม. ⁴ |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน Y | I_y | = | 1,138,576 | ซม. ⁴ |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน X, d_x | | = | 94.01 | ซม. |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน Y, d_y | | = | 33.12 | ซม. |



40-DB25มม. (เหล็กยื่น)

6-RB9มม. @ 0.40 (เหล็กปลอก)

C1-F1To2

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวงวนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Rectangular Column

ชื่อโครงการ : J Building 2014

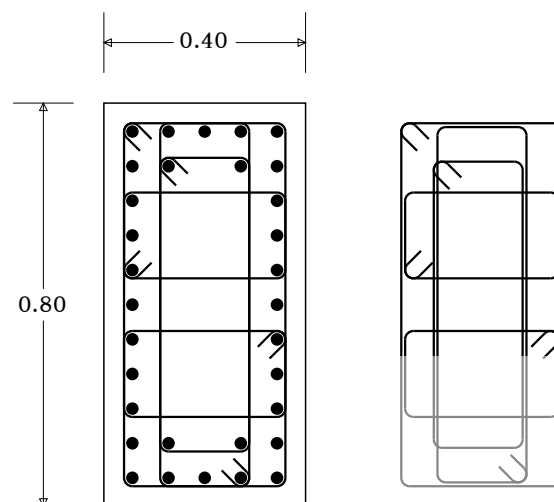
ชื่อเสา : C-1F2TO3

Input Data

| | | | | |
|---------------------------------|--------|---|-------------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = | 4 | ซม. | |
| กำลังอัดของคอนกรีต | f_c' | = | 280 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กปลอก | f_y | = | 2,400 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กเสริมเอก | f_y | = | 4,000 | กก./ตร.ซม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กปลอก | | = | 9 | มม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กเสริมเอก | | = | 25 | มม. |
| โมเมนต์รอบแกน X | M_x | = | 10,000 | กก.-ม. |
| โมเมนต์รอบแกน Y | M_y | = | 9,000 | กก.-ม. |
| หน้าตัดของเสา | | = | 0.40 x 0.80 | ม. x ม. |
| ความยาวอิสระของเสา | | = | 2.80 | ม. |
| น้ำหนักที่เสาต้องแบกรับ | | = | 390,000 | กก. |
| เรียงเหล็กกระจาย 4 ด้าน | | | | |

Result

| | | | |
|--|-----------------------|-------------|------------------|
| เป็นเสาสั้น รับน้ำหนักตามแกนและโมเมนต์ | การออกแบบถูกควบคุมโดย | แรงอัด | |
| ใช้เหล็กเสริมเอก | A_{st} | = 157.08 | ตร.ซม. |
| เปอร์เซ็นต์เหล็กเสริมเอก | P_g | = 4.91 | % |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน X | I_x | = 3,183,836 | ซม. ⁴ |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน Y | I_y | = 768,547 | ซม. ⁴ |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน X, d_x | | = 63.92 | ซม. |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน Y, d_y | | = 32.00 | ซม. |



32-DB25มม. (เหล็กขี้น)
5-RB9มม. @ 0.40 (เหล็กปลอก)

C-1F3TO4

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Rectangular Column

ชื่อโครงการ : J Building 2014

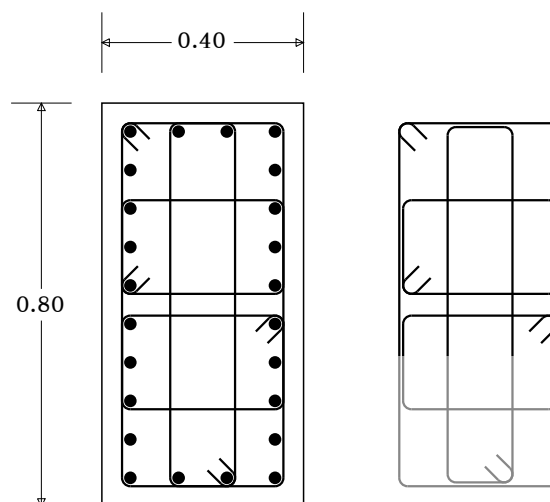
ชื่อเสา : C-1F3TO4

Input Data

| | | | | |
|---------------------------------|--------|---|-------------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = | 4 | ซม. | |
| กำลังอัดของคอนกรีต | f_c' | = | 280 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กปลอก | f_y | = | 2,400 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กเสริมเอก | f_y | = | 4,000 | กก./ตร.ซม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กปลอก | | = | 9 | มม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กเสริมเอก | | = | 25 | มม. |
| โมเมนต์รอบแกน X | M_x | = | 10,000 | กก.-ม. |
| โมเมนต์รอบแกน Y | M_y | = | 9,000 | กก.-ม. |
| หน้าตัดของเสา | | = | 0.40 x 0.80 | ม. x ม. |
| ความยาวอิสระของเสา | | = | 2.80 | ม. |
| น้ำหนักที่เสาต้องแบกรับ | | = | 325,000 | กก. |
| เรียงเหล็กกระจาย 4 ด้าน | | | | |

Result

| | | | |
|--|-----------------------|-------------|------------------|
| เป็นเสาสั้น รับน้ำหนักตามแกนและโมเมนต์ | การออกแบบถูกควบคุมโดย | แรงอัด | |
| ใช้เหล็กเสริมเอก | A_{st} | = 117.81 | ตร.ซม. |
| เปอร์เซ็นต์เหล็กเสริมเอก | P_g | = 3.68 | % |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน X | I_x | = 2,740,358 | ซม. ⁴ |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน Y | I_y | = 717,898 | ซม. ⁴ |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน X, d_x | | = 61.31 | ซม. |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน Y, d_y | | = 32.31 | ซม. |



24-DB25มม. (เหล็กยื่น)
4-RB9มม. @ 0.40 (เหล็กปลอก)

C-1F3TO4

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวณลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Rectangular Column

ชื่อโครงการ : J Building 2014

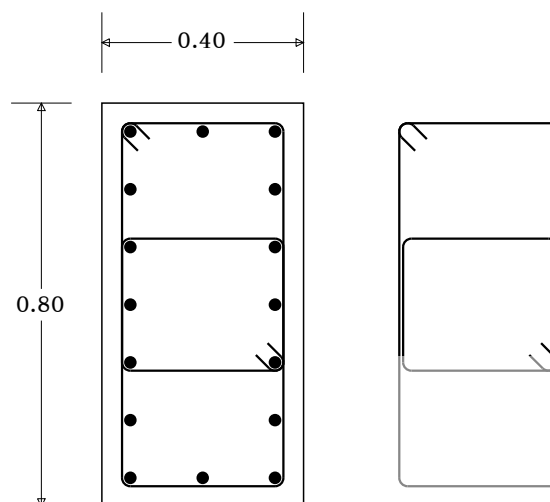
ชื่อเสา : C-1F4TO5

Input Data

| | | | | |
|---------------------------------|--------|---|-------------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = | 4 | ซม. | |
| กำลังอัดของคอนกรีต | f_c' | = | 280 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กปลอก | f_y | = | 2,400 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กเสริมเอก | f_y | = | 4,000 | กก./ตร.ซม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กปลอก | | = | 9 | มม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กเสริมเอก | | = | 25 | มม. |
| โมเมนต์รอบแกน X | M_x | = | 10,000 | กก.-ม. |
| โมเมนต์รอบแกน Y | M_y | = | 9,000 | กก.-ม. |
| หน้าตัดของเสา | | = | 0.40 x 0.80 | ม. x ม. |
| ความยาวอิสระของเสา | | = | 2.80 | ม. |
| น้ำหนักที่เสาต้องแบกรับ | | = | 260,000 | กก. |
| เรียงเหล็กกระจาย 4 ด้าน | | | | |

Result

| | | | |
|--|-----------------------|-------------|------------------|
| เป็นเสาสั้น รับน้ำหนักตามแกนและโมเมนต์ | การออกแบบถูกควบคุมโดย | แรงอัด | |
| ใช้เหล็กเสริมเอก | A_{st} | = 78.54 | ตร.ซม. |
| เปอร์เซ็นต์เหล็กเสริมเอก | P_g | = 2.45 | % |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน X | I_x | = 2,406,299 | ซม. ⁴ |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน Y | I_y | = 626,097 | ซม. ⁴ |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน X, d_x | | = 64.18 | ซม. |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน Y, d_y | | = 33.85 | ซม. |



16-DB25มม. (เหล็กยื่น)
2-RB9มม. @ 0.40 (เหล็กปลอก)

C-1F4TO5

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวอนลิขสิทธิ์)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Rectangular Column

ชื่อโครงการ : J Building 2014

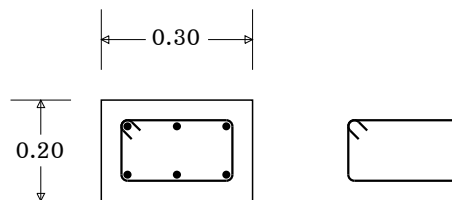
ชื่อเสา : CR-1

Input Data

| | | | | |
|---------------------------------|--------|---|-------------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = | 4 | ซม. | |
| กำลังอัดของคอนกรีต | f_c' | = | 280 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กปลอก | f_y | = | 2,400 | กก./ตร.ซม. |
| กำลังคลากของเหล็กเสริมเอก | f_y | = | 4,000 | กก./ตร.ซม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กปลอก | | = | 6 | มม. |
| เส้นผ่าศูนย์กลางเหล็กเสริมเอก | | = | 16 | มม. |
| โมเมนต์รอบแกน X | M_x | = | 500 | กก.-ม. |
| โมเมนต์รอบแกน Y | M_y | = | 500 | กก.-ม. |
| หน้าตัดของเสา | | = | 0.30 x 0.20 | ม. x ม. |
| ความยาวอิสระของเสา | | = | 1.00 | ม. |
| น้ำหนักที่เสาต้องแบกรับ | | = | 1,000 | กก. |
| เรียงเหล็กกระจาย 4 ด้าน | | | | |

Result

| | | | |
|--|-----------------------|----------|------------------|
| เป็นเสาสั้น รับน้ำหนักตามแกนและโมเมนต์ | การออกแบบถูกควบคุมโดย | แรงดึง | |
| ใช้เหล็กเสริมเอก | A_{st} | = 12.06 | ตร.ซม. |
| เปอร์เซ็นต์เหล็กเสริมเอก | P_g | = 2.01 | % |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน X | I_x | = 23,862 | ซม. ⁴ |
| โมเมนต์อินเนอร์ซีयरอบแกน Y | I_y | = 56,213 | ซม. ⁴ |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน X, d_x | | = 14.60 | ซม. |
| ความลึกประสิทธิภาพตั้งฉากกับแกน Y, d_y | | = 24.60 | ซม. |



6-DB16มม. (เหล็กยื่น)
1-RB6มม. @ 0.20 (เหล็กปลอก)

CR-1

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777



CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

FOUNDATION CALCULATION SHEET

รายการคำนวณ ฐานราก ค.ส.ล.

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'Panithiodc', is written over a light gray circular watermark.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวงวลิชลิตี)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Pile Footing

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อฐานราก : F460

Input Data

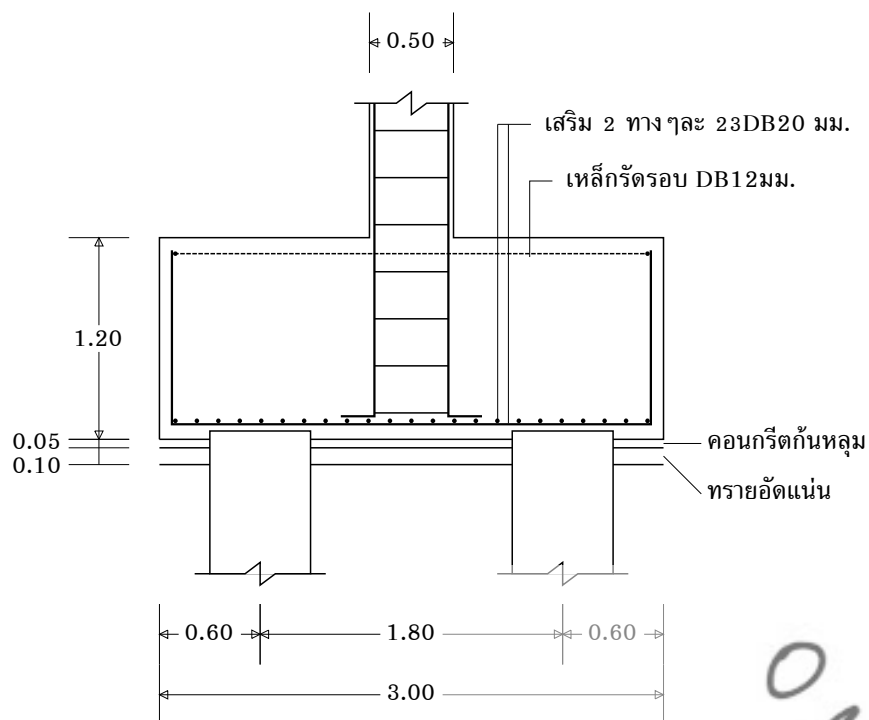
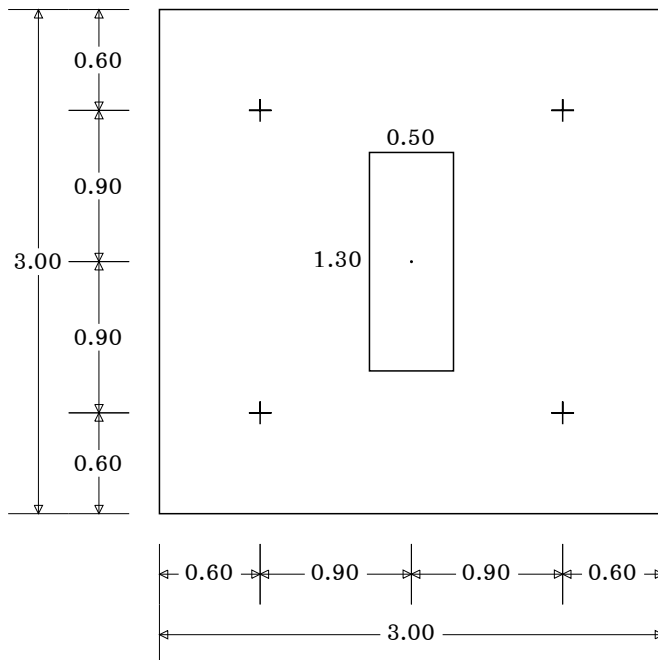
| | | |
|--------------------------------------|---------------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = 7.50 | ชม. |
| หน่วยแรงอัดในคอนกรีต | $f_c = 105$ | กก./ตร.ชม. |
| กำลังอัดของคอนกรีต | $f_c' = 280$ | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงของเหล็กเสริมคอนกรีต, f_s | = 1,700 | กก./ตร.ชม. |
| กำลังคลากของเหล็กเสริมคอนกรีต, f_y | = 4,000 | กก./ตร.ชม. |
| เสาเข็มรับน้ำหนักปลอดภัยได้ต้นละ | = 60,000 | กก. |
| ระยะห่างของศูนย์กลางเสาเข็ม | = 1.80 | ม. |
| ขนาดของเสา | = 0.50 x 1.30 | ม. x ม. |
| โมเมนต์ของเสารอบแกน X | $M_x = 0$ | กก.-ม. |
| โมเมนต์ของเสารอบแกน Y | $M_y = 0$ | กก.-ม. |
| น้ำหนักจากเสาตอม่อ | = 210,000 | กก.. |
| น้ำหนักดินที่กดทับบนฐานราก | = 4,008 | กก. |
| ชื่อฐานรากในแบบพิมพ์เขียว | = F450 | |

Result

| | | |
|--|-----------------------------|------------|
| $n / j / R$ | = 8.0642 / 0.8892 / 15.5207 | |
| ขนาดของฐานราก (ม.) | = 3.00 x 3.00 x 1.20 | |
| จำนวนเสาเข็มที่ใช้ | = 4 | ต้น |
| น้ำหนักของตัวฐานราก | = 25,920 | กก. |
| เสาเข็มรับน้ำหนักต้นละ | = 59,982 | กก. |
| ความลึกประสิทธิผล | $d = 109.50$ | ชม. |
| โมเมนต์ดัดของฐานรากรอบแกน X | = 26,250 | กก.-ม. |
| โมเมนต์ดัดของฐานรากรอบแกน Y | = 68,250 | กก.-ม. |
| แรงเฉือนแบบคานรอบแกน X | = 0 | กก. |
| แรงเฉือนแบบคานรอบแกน Y | = 0 | กก. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานรอบแกน X | = 0.0000 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานรอบแกน Y | = 0.0000 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานที่ยอมให้ | = 4.8526 | กก./ตร.ชม. |
| แรงเฉือนแบบเจาะทะลุ | = 179,375 | กก. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบเจาะทะลุ | = 2.0747 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบเจาะทะลุยอมให้ | = 8.8686 | กก./ตร.ชม. |
| เหล็กตะแกรงฐานราก 2 x 23 DB20มม. @ 0.128 | | |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



เสาเข็มจำนวน 4 ต้น รับน้ำหนักปลอดภัยได้ไม่น้อยกว่า 60,000 กิโลกรัมต่อต้น

F450

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวงวลิชลิตี)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Pile Footing

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อฐานราก : F560

Input Data

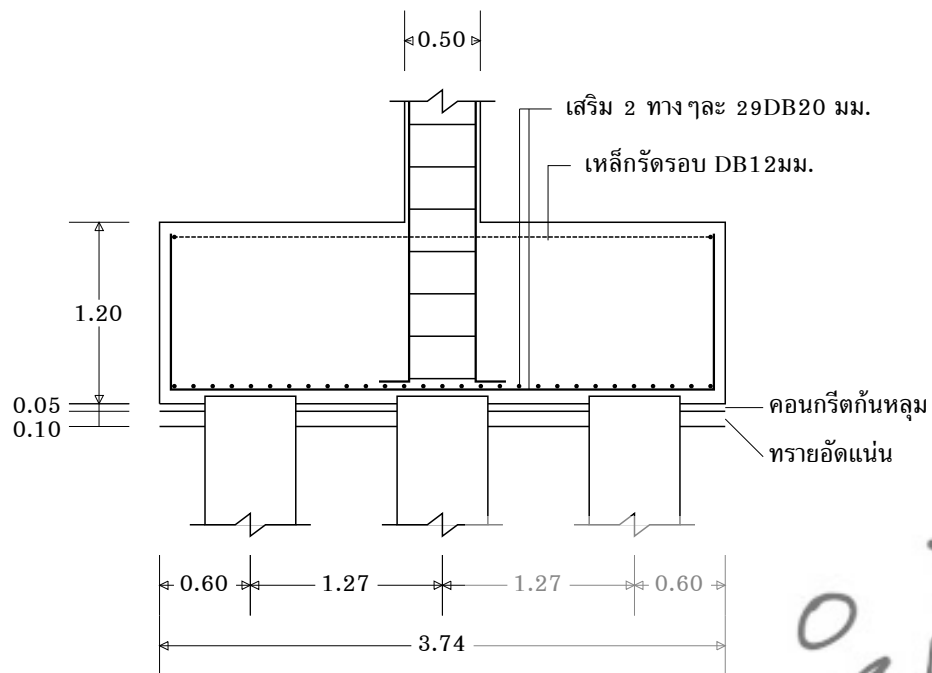
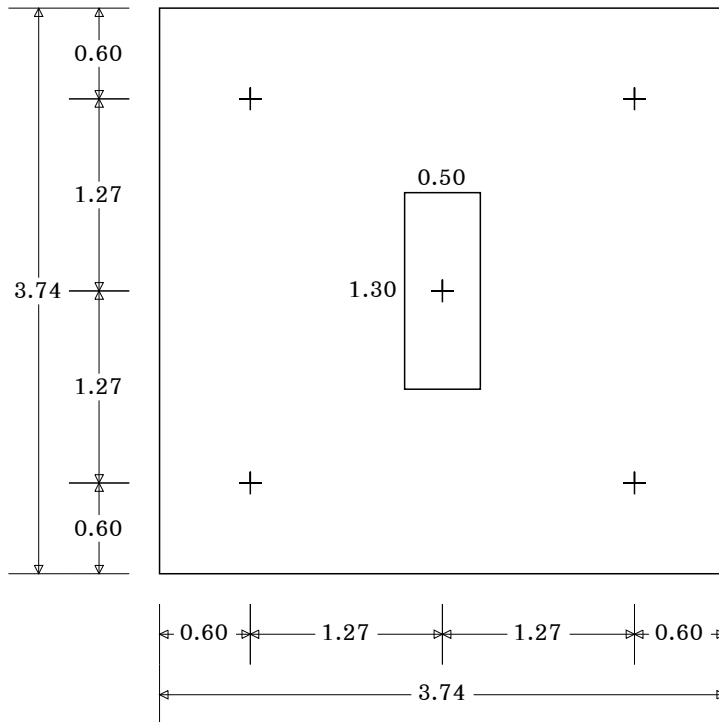
| | | |
|--------------------------------------|---------------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = 7.50 | ชม. |
| หน่วยแรงอัดในคอนกรีต | $f_c = 105$ | กก./ตร.ชม. |
| กำลังอัดของคอนกรีต | $f_c' = 280$ | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงของเหล็กเสริมคอนกรีต, f_s | = 1,700 | กก./ตร.ชม. |
| กำลังคลากของเหล็กเสริมคอนกรีต, f_y | = 4,000 | กก./ตร.ชม. |
| เสาเข็มรับน้ำหนักปลอดภัยได้ตันละ | = 70,000 | กก. |
| ระยะห่างของศูนย์กลางเสาเข็ม | = 1.80 | ม. |
| ขนาดของเสา | = 0.50 x 1.30 | ม. x ม. |
| โมเมนต์ของเสารอบแกน X | $M_x = 0$ | กก.-ม. |
| โมเมนต์ของเสารอบแกน Y | $M_y = 0$ | กก.-ม. |
| น้ำหนักจากเสาตอม่อ | = 302,000 | กก.. |
| น้ำหนักดินที่กดทับบนฐานราก | = 6,402 | กก. |

Result

| | | |
|--|-----------------------------|------------|
| $n / j / R$ | = 8.0642 / 0.8892 / 15.5207 | |
| ขนาดของฐานราก (ม.) | = 3.74 x 3.74 x 1.20 | |
| จำนวนเสาเข็มที่ใช้ | = 5 | ต้น |
| น้ำหนักของตัวฐานราก | = 40,284 | กก. |
| เสาเข็มรับน้ำหนักตันละ | = 69,737 | กก. |
| ความลึกประสิทธิผล | $d = 109.50$ | ชม. |
| โมเมนต์ดัดของฐานรากรอบแกน X | = 74,896 | กก.-ม. |
| โมเมนต์ดัดของฐานรากรอบแกน Y | = 123,216 | กก.-ม. |
| แรงเฉือนแบบคานรอบแกน X | = 0 | กก. |
| แรงเฉือนแบบคานรอบแกน Y | = 33,220 | กก. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานรอบแกน X | = 0.0000 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานรอบแกน Y | = 0.8168 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานที่ยอมให้ | = 4.8526 | กก./ตร.ชม. |
| แรงเฉือนแบบเจาะทะลุ | = 241,600 | กก. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบเจาะทะลุ | = 2.7945 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบเจาะทะลุยอมให้ | = 8.8686 | กก./ตร.ชม. |
| เหล็กตะแกรงฐานราก 2 x 29 DB20มม. @ 0.127 | | |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



เสาเข็มจำนวน 5 ต้น รับน้ำหนักปลอดภัยได้ไม่น้อยกว่า 70,000 กิโลกรัมต่อต้น

F560

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวงวลิชลิตี)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Pile Footing

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อฐานราก : F660

Input Data

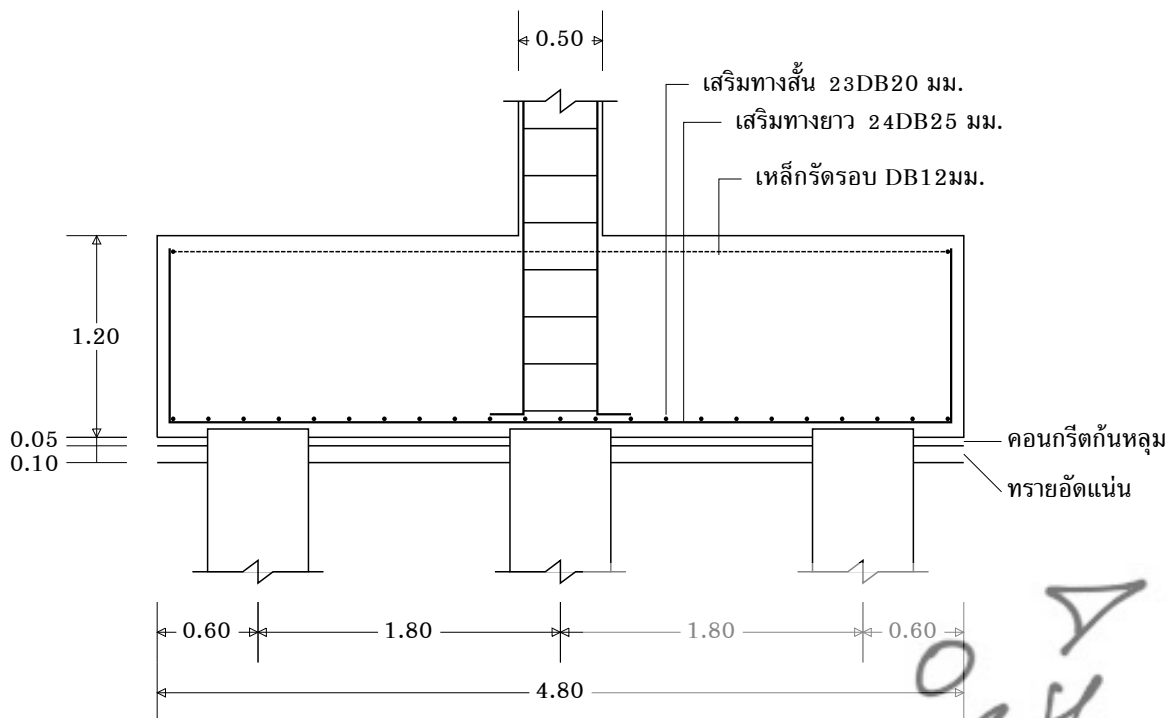
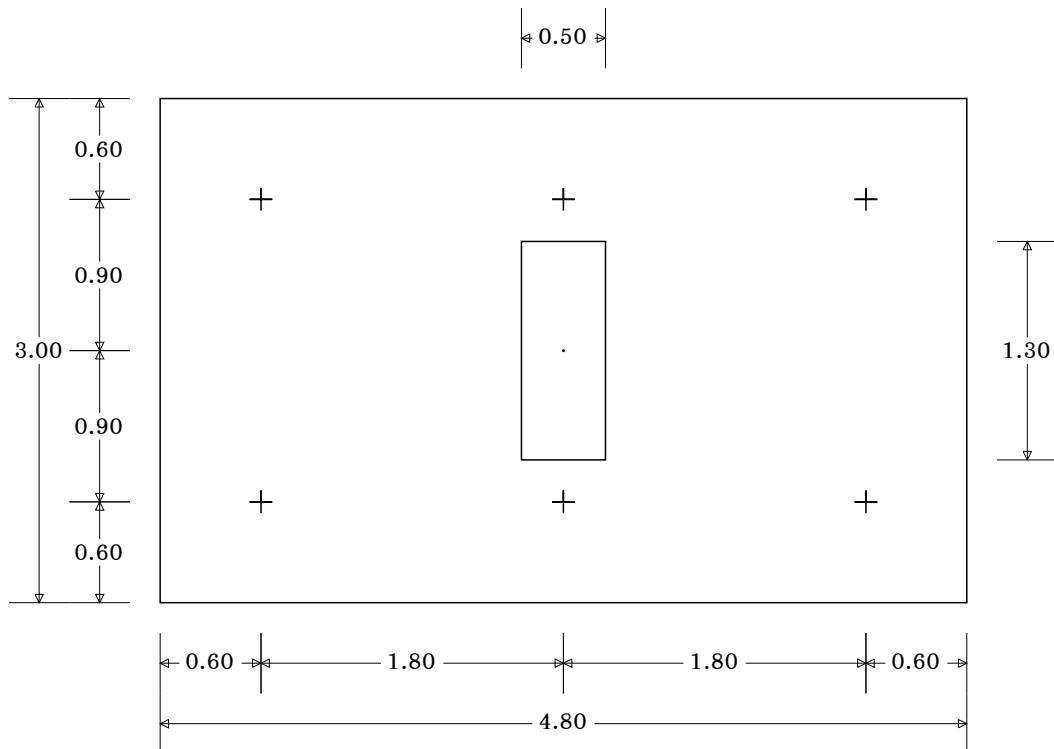
| | | | |
|-----------------------------------|-----|-------------|----------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = | 7.50 | ชม. |
| หน่วยแรงอัดในคอนกรีต | fc | = | 105 กก./ตร.ชม. |
| กำลังอัดของคอนกรีต | fc' | = | 280 กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงของเหล็กเสริมคอนกรีต, fs | = | 1,700 | กก./ตร.ชม. |
| กำลังคลากของเหล็กเสริมคอนกรีต, fy | = | 4,000 | กก./ตร.ชม. |
| เสาเข็มรับน้ำหนักปลอดภัยได้ตันละ | = | 70,000 | กก. |
| ระยะห่างของศูนย์กลางเสาเข็ม | = | 1.80 | ม. |
| ขนาดของเสา | = | 0.50 x 1.30 | ม. x ม. |
| โมเมนต์ของเสารอบแกน X | Mx | = | 0 กก.-ม. |
| โมเมนต์ของเสารอบแกน Y | My | = | 0 กก.-ม. |
| น้ำหนักจากเสาตอม่อ | = | 365,000 | กก.. |
| น้ำหนักดินที่กดทับบนฐานราก | = | 6,600 | กก. |

Result

| | | | |
|-----------------------------------|---|---------------------------|------------|
| n / j / R | = | 8.0642 / 0.8892 / 15.5207 | |
| ขนาดของฐานราก (ม.) | = | 4.80 x 3.00 x 1.20 | |
| จำนวนเสาเข็มที่ใช้ | = | 6 ต้น | |
| น้ำหนักของตัวฐานราก | = | 41,472 กก. | |
| เสาเข็มรับน้ำหนักตันละ | = | 68,845 กก. | |
| ความลึกประสิทธิภาพรอบแกน X | d | = | 109 ชม. |
| ความลึกประสิทธิภาพรอบแกน Y | d | = | 111.25 ชม. |
| โมเมนต์ดัดของฐานรากรอบแกน X | = | 45,625 | กก.-ม. |
| โมเมนต์ดัดของฐานรากรอบแกน Y | = | 188,582 | กก.-ม. |
| แรงเฉือนแบบคานรอบแกน X | = | 0 | กก. |
| แรงเฉือนแบบคานรอบแกน Y | = | 121,666 | กก. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานรอบแกน X | = | 0.0000 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานรอบแกน Y | = | 3.7292 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานที่ยอมให้ | = | 4.8526 | กก./ตร.ชม. |
| แรงเฉือนแบบเจาะทะลุ | = | 243,333 | กก. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบเจาะทะลุ | = | 2.8145 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบเจาะทะลุยอมให้ | = | 8.8686 | กก./ตร.ชม. |
| 24 DB25มม. @ 0.122 (เสริมทางยาว) | | | |
| 23 DB20มม. @ 0.210 (เสริมทางสั้น) | | | |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



เสาเข็มจำนวน 6 ต้น รับน้ำหนักปลอดภัยได้ไม่น้อยกว่า 70,000 กิโลกรัมต่อต้น

F660

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

VisStructure 4

(สวงวลิชลิตี)

วิศวกร : ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร

Pile Footing

ชื่อโครงการ : J Building 2014

ชื่อฐานราก : F860

Input Data

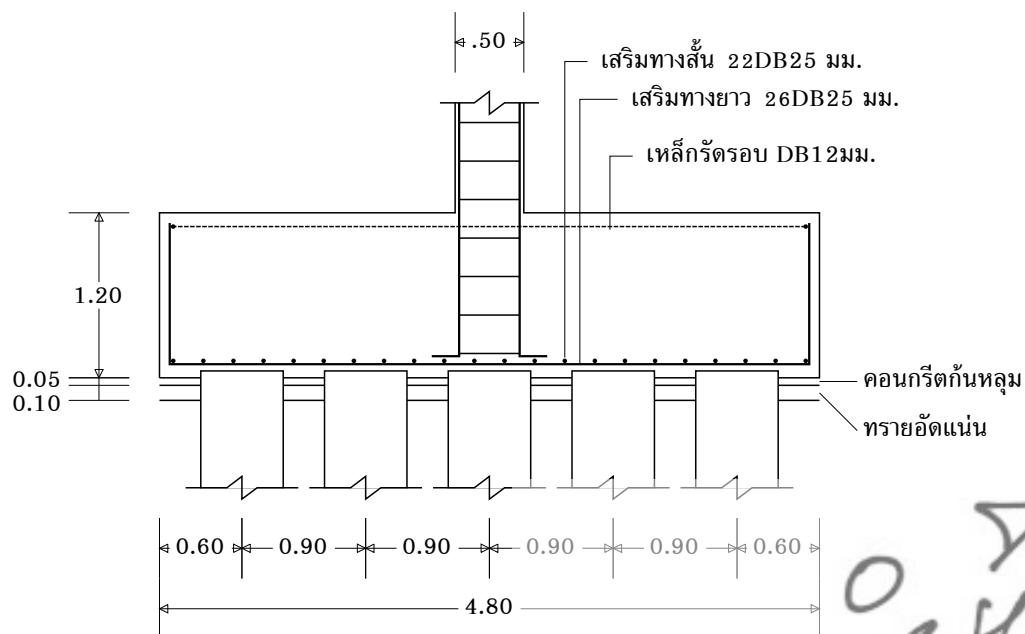
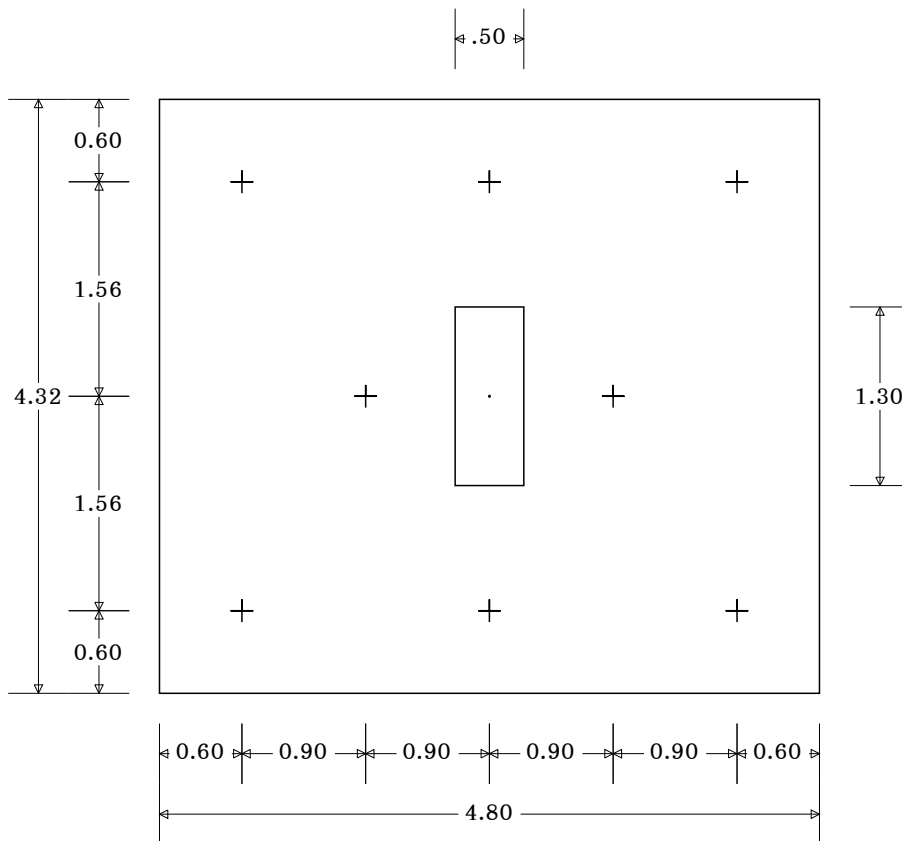
| | | |
|--------------------------------------|---------------|------------|
| คอนกรีตหุ้มเหล็ก | = 7.50 | ชม. |
| หน่วยแรงอัดในคอนกรีต | $f_c = 105$ | กก./ตร.ชม. |
| กำลังอัดของคอนกรีต | $f_c' = 280$ | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงของเหล็กเสริมคอนกรีต, f_s | = 1,700 | กก./ตร.ชม. |
| กำลังคลากของเหล็กเสริมคอนกรีต, f_y | = 4,000 | กก./ตร.ชม. |
| เสาเข็มรับน้ำหนักปลอดภัยได้ต้นละ | = 70,000 | กก. |
| ระยะห่างของศูนย์กลางเสาเข็ม | = 1.80 | ม. |
| ขนาดของเสา | = 0.50 x 1.30 | ม. x ม. |
| โมเมนต์ของเสารอบแกน X | $M_x = 0$ | กก.-ม. |
| โมเมนต์ของเสารอบแกน Y | $M_y = 0$ | กก.-ม. |
| น้ำหนักจากเสาตอม่อ | = 450,000 | กก.. |
| น้ำหนักดินที่กดทับบนฐานราก | = 9,641 | กก. |

Result

| | | |
|-----------------------------------|-----------------------------|------------|
| $n / j / R$ | = 8.0642 / 0.8892 / 15.5207 | |
| ขนาดของฐานราก (ม.) | = 4.80 x 4.32 x 1.20 | |
| จำนวนเสาเข็มที่ใช้ | = 8 | ต้น |
| น้ำหนักของตัวฐานราก | = 59,720 | กก. |
| เสาเข็มรับน้ำหนักต้นละ | = 64,920 | กก. |
| ความลึกประสิทธิภาพรอบแกน X | $d = 108.75$ | ชม. |
| ความลึกประสิทธิภาพรอบแกน Y | $d = 111.25$ | ชม. |
| โมเมนต์ดัดของฐานรากรอบแกน X | = 153,563 | กก.-ม. |
| โมเมนต์ดัดของฐานรากรอบแกน Y | = 210,938 | กก.-ม. |
| แรงเฉือนแบบคานรอบแกน X | = 0 | กก. |
| แรงเฉือนแบบคานรอบแกน Y | = 112,500 | กก. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานรอบแกน X | = 0.0000 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานรอบแกน Y | = 2.3946 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบคานที่ยอมให้ | = 4.8526 | กก./ตร.ชม. |
| แรงเฉือนแบบเจาะทะลุ | = 433,594 | กก. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบเจาะทะลุ | = 5.0152 | กก./ตร.ชม. |
| หน่วยแรงเฉือนแบบเจาะทะลุยอมให้ | = 8.8686 | กก./ตร.ชม. |
| 26 DB25มม. @ 0.165 (เสริมทางยาว) | | |
| 22 DB25มม. @ 0.219 (เสริมทางสั้น) | | |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



เสาเข็มจำนวน 8 ต้น รับน้ำหนักปลอดภัยได้ไม่น้อยกว่า 70,000 กิโลกรัมต่อต้น

F860

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

FOUNDATION CALCULATION SHEET

One-Stop Solution for Foundation

MAT Foundation F860SP Calculation

| TITLE | | DESCRIPTION | | | | |
|-----------------------------|------|---------------|--------|-------|--------|--------|
| PROJECT/JOB NO. | | ACI_MKS_MKS | | | | |
| PROJECT/JOB NAME | | ACI | | | | |
| CLIENT NAME | | MKS | | | | |
| SITE NAME | | | | | | |
| DOCUMENT NO. | | | | | | |
| REFERENCE NO. | | | | | | |
| STRUCTURE NAME | | CET MTN STAFF | | | | |
| LOAD COMBINATION GROUP NAME | | | | | | |
| REV | DATE | DESCRIPTION | PREP'D | CHK'D | APPR'D | APPR'D |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

2/12/2557

| | | | |
|--|--|-------------------------|--------|
| | Calculation Sheet of Foundation | Project Na. : ACI | |
| | | Project No. : MTN STAFF | |
| | | Client : MKS | Page 2 |

CONTENTS

1. GENERAL

1.1 CODE & STANDARD

2. DRAWING

2.1 LOCATION PLAN & DETAIL SKETCH

3. FOUNDATION DATA

3.1 FOOTING AND SECTION DATA

3.2 LOAD CASE

3.3 LOAD COMBINATION

4. CHECK OF STABILITY

4.1 CHECK OF PILE REACTION

5. DESIGN OF FOOTING

5.1 DESIGN MOMENT AND SHEAR FORCE

5.2 REQUIRED REINFORCEMENT

5.3 ONE WAY SHEAR FORCE

5.4 TWO WAY SHEAR FORCE

5.5 PILE PUNCHING SHEAR FORCE



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

2/12/2557

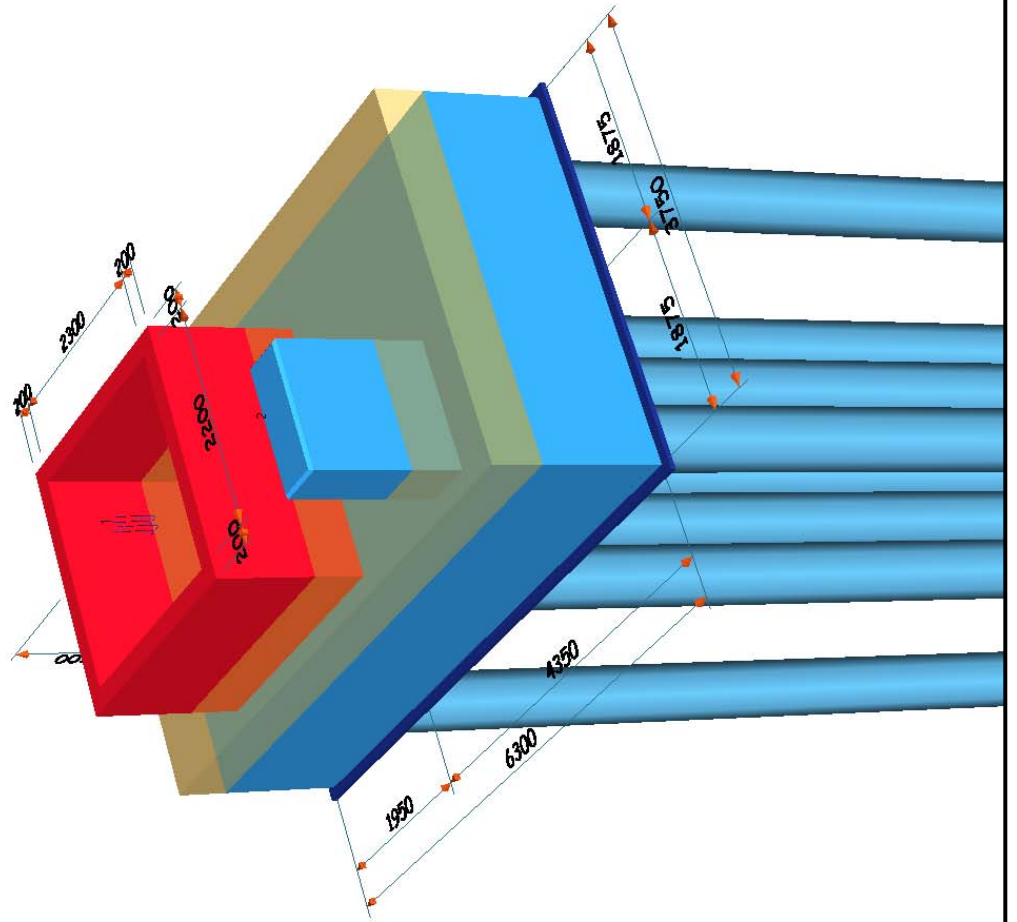
| | | | |
|--|--|-------------------------|--------|
| | Calculation Sheet of Foundation | Project Na. : ACI | |
| | | Project No. : MTN STAFF | |
| | | Client : MKS | Page 3 |

1. GENERAL**1.1 CODE & STANDARD**

| Items | Description |
|------------------------------|--|
| Design Code | American Concrete Institute (ACI 318) [Metric] |
| Horizontal Force for Wind | AMERICAN SOCIETY OF CIVIL ENGINEERS [ASCE 7-02] |
| Horizontal Force for Seismic | AMERICAN SOCIETY CIVIL ENGINEERS [ASCE 7-02] |
| Unit System | Input : MKS, Output : MKS, Calculation Unit : IMPERIAL |



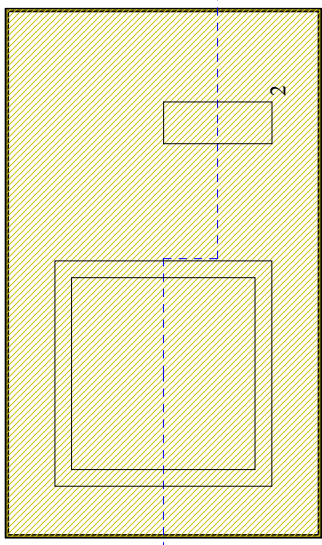
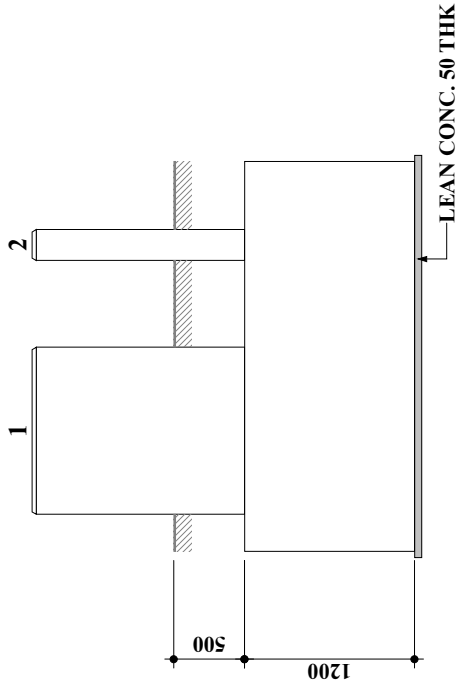
ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



2.2 DETAIL SKETCH

A handwritten signature in black ink, located in the bottom right corner of the page. Below the signature is a small 3D coordinate system with axes labeled X, Y, and Z. The Z-axis is vertical, the Y-axis is horizontal, and the X-axis is diagonal.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



1

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

OUTPUT UNIT : mm

2/12/2557

Calculation Sheet of Foundation

Project No. : ACI

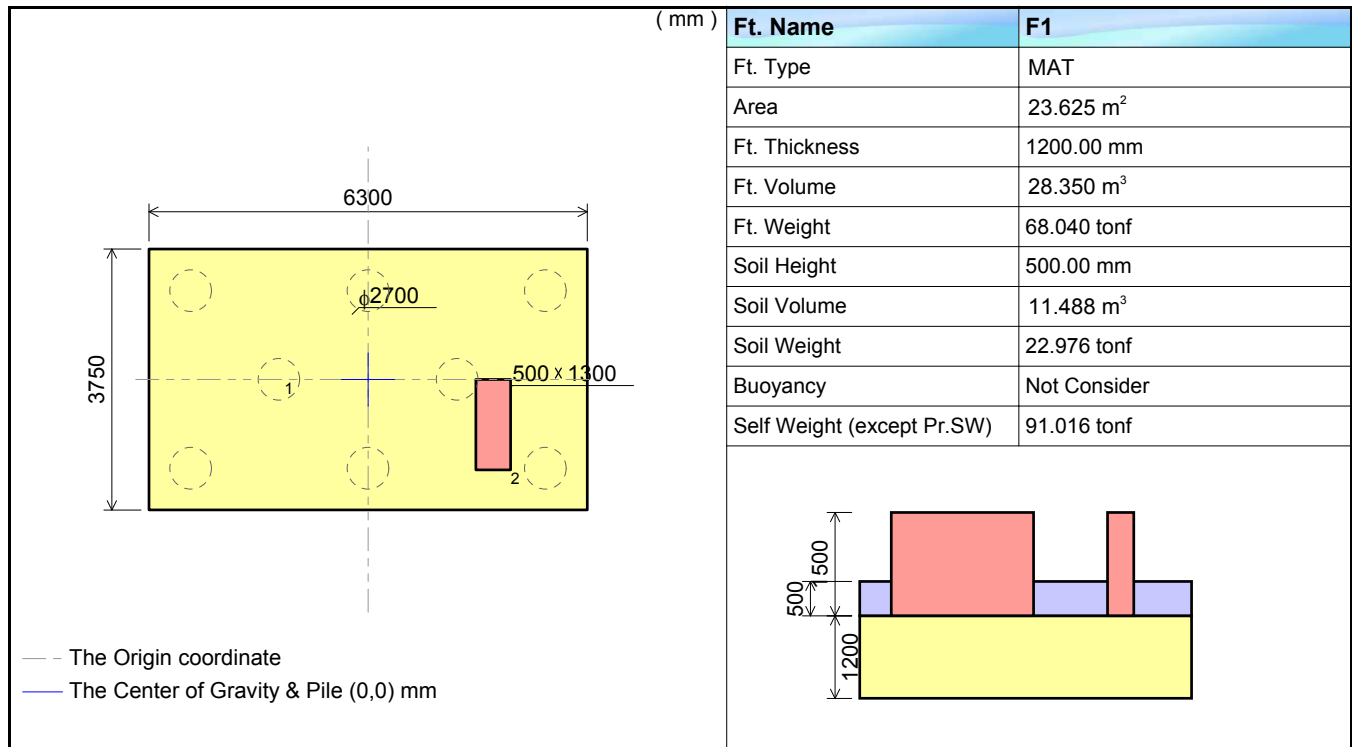
Project No. : MTN STAFF

Client : MKS

Page 10

3. FOUNDATION DATA

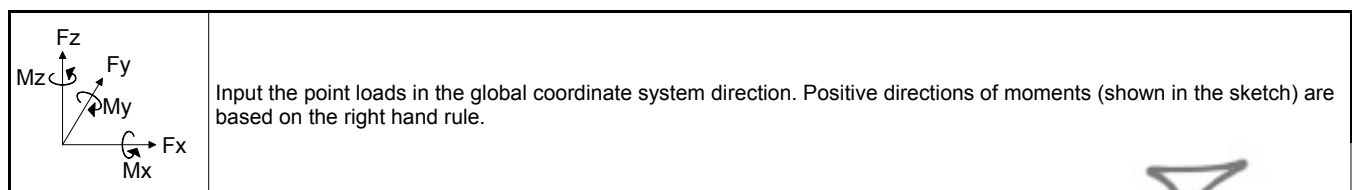
3.1 FOOTING AND SECTION DATA



► Section Data

| Ft. Name | Direction | Ft. Volume | Soil Volume | Pier Wt |
|-----------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|--------------|
| F1 | All Direct | 28.350 m ³ | 11.488 m ³ | 2.340 tonf |
| Sec. Name | Section Area | Ft. Weight | Soil Weight | Total Weight |
| S1 | 23.625 m ² | 68.040 tonf | 22.976 tonf | 93.356 tonf |

3.2 LOAD CASE



| Index | Load Case Name | Load Case Description |
|-------|----------------|-----------------------|
| 1 | SW | SELF WEIGHT |
| 2 | DL | DEAD LOAD |
| 3 | LL | LIVE LOAD |

| Ft. Name | Pr. Name | Load Case | Fx | Fy | Fz | Mx | My |
|----------|----------|-----------|----|----|-------|----|----|
| F1 | 1 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| | | 2 | 0 | 0 | -60 | 0 | 0 |
| | | 3 | 0 | 0 | -60 | 0 | 0 |
| | 2 | 1 | 0 | 0 | -2.34 | 0 | 0 |
| | | 2 | 0 | 0 | -65 | 0 | 0 |

Unit(tonf, tonf-m)

บริษัท พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

2/12/2557

Calculation Sheet of Foundation

Project No. : ACI

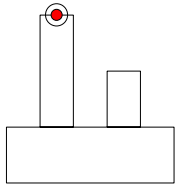
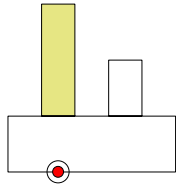
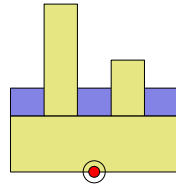
Project No. : MTN STAFF

Client : MKS

Page 11

| | | | | | | |
|------------|-------|-------|---------|-------|-------|-------|
| | 3 | 0 | 0 | -65 | 0 | 0 |
| Footing SW | 0.000 | 0.000 | -91.016 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |

3.3 LOAD COMBINATION

| | | |
|--|--|---|
| <p>In Pier Top without Self Weight</p>  | <p>In Footing Bottom with Pier Self Weight, But without Footing Self Weight,</p>  | <p>In Footing Bottom Center with Pier & Footing Self Weight & Soil Weight, Case PileType in centroid of Pile Group Case NonPileType in centroid of Footing</p>  |
|--|--|---|

3.3.1 Load Combination in Pier Top (Without SW)

Unit(tonf , tonf-m)

| Ft.Name | Pr.Name | L.Comb. | ΣF_x | ΣF_y | ΣF_z | ΣM_x | ΣM_y |
|---------|---------|---------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|
| F1 | 1 | 1 | 0.000 | 0.000 | -120.000 | 0.000 | 0.000 |
| | | 2 | 0.000 | 0.000 | -186.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2 | 1 | 0.000 | 0.000 | -130.000 | 0.000 | 0.000 |
| | | 2 | 0.000 | 0.000 | -201.500 | 0.000 | 0.000 |

3.3.2 Load Combination in Footing Bottom (With Pier SW)

Unit(tonf , tonf-m)

| Ft.Name | Pr.Name | L.Comb. | ΣF_x | ΣF_y | ΣF_z | ΣM_x | ΣM_y |
|---------|---------|---------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|
| F1 | 1 | 1 | 0.000 | 0.000 | -120.000 | 0.000 | 0.000 |
| | | 2 | 0.000 | 0.000 | -186.000 | 0.000 | 0.000 |
| | 2 | 1 | 0.000 | 0.000 | -132.340 | 0.000 | 0.000 |
| | | 2 | 0.000 | 0.000 | -204.776 | 0.000 | 0.000 |

3.3.3 Load Combination in Footing Bottom Center (With Pier & Footing SW)

► Load Combination of Elastic Condition

Ⓧ : PileType

- C.G. of Load is coordinate from left bottom. Unit : mm

Unit(tonf , tonf-m)

| Ft.Name | L.Comb. | ΣF_x | ΣF_y | ΣF_z | ΣM_x | ΣM_y | C.G. of Loads |
|---------|---------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|-----------------|
| F1 Ⓧ | 1 | 0.000 | 0.000 | -343.356 | 86.021 | 94.212 | 3424.4 , 1624.5 |

► Load Combination of Ultimate Condition

Ⓧ : PileType

- C.G. of Load is coordinate from left bottom. Unit : mm

Unit(tonf , tonf-m)

| Ft.Name | Sec.Nam | L.Comb. | ΣF_x | ΣF_y | ΣF_z | ΣM_x | ΣM_y | C.G. of Loads |
|---------|---------|---------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|-----------------|
| F1 Ⓧ | S1 | 2 | 0.000 | 0.000 | -390.776 | 133.104 | 145.397 | 3451.8 , 1598.7 |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

2/12/2557

Calculation Sheet of Foundation

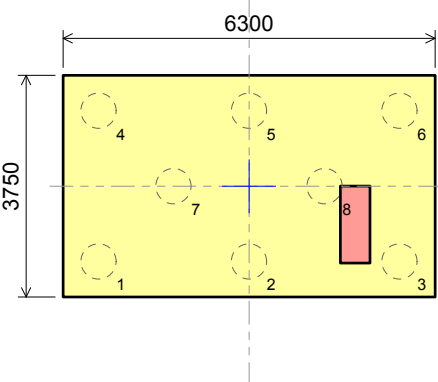
Project No. : ACI

Project No. : MTN STAFF

Client : MKS

Page 12

3.3.4 Pile Reaction Table

| Footing Name | F1 |
|--|---------------|
| Section Name | - |
| Pile Name | Borepileid600 |
| Pile Shape | Circle |
| Pile Number | 8 EA |
| Pile Diameter | 600 mm |
| LC Type | Stability |
|  <p>--- Origin Point (0,0) mm — The Center of Gravity & Pile (0,0) mm</p> | |

Vertical Critical LC : 1

• LC : 1, (1.0 SW + 1.0 DL + 1.0 LL)

Unit (mm,tonf)

| No. | Name | Pile Geometry | | Bi-Axial | Shear (Hor) | Ra | Ua | Ha |
|-----|---------------|---------------|-------|----------|-------------|----|----|----|
| | | X | Y | XY-Dir. | XY-Dir. | | | |
| 1 | Borepileid600 | -2550 | -1275 | 45.96 | 0 | 70 | 35 | 5 |
| 2 | Borepileid600 | 0 | -1275 | 54.16 | 0 | 70 | 35 | 5 |
| 3 | Borepileid600 | 2550 | -1275 | 62.37 | 0 | 70 | 35 | 5 |
| 4 | Borepileid600 | -2550 | 1275 | 23.47 | 0 | 70 | 35 | 5 |
| 5 | Borepileid600 | 0 | 1275 | 31.67 | 0 | 70 | 35 | 5 |
| 6 | Borepileid600 | 2550 | 1275 | 39.88 | 0 | 70 | 35 | 5 |
| 7 | Borepileid600 | -1280 | 0 | 38.8 | 0 | 70 | 35 | 5 |
| 8 | Borepileid600 | 1280 | 0 | 47.04 | 0 | 70 | 35 | 5 |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

2/12/2557

**Calculation Sheet
of
Foundation**

Project No. : ACI

Project No. : MTN STAFF

Client : MKS

Page 13

4. CHECK OF STABILITY

4.1 CHECK OF PILE REACTION (Bi-Axial)

4.1.1 Formula

※ if footing is checked in Buoyancy ΣFz means $\Sigma Fz - Fb$

$$a. \text{ Vertical - Bi Axial : } R = \frac{\Sigma Fz}{Np} \pm \frac{\Sigma My \times X}{\Sigma Xi^2} \pm \frac{\Sigma Mx \times Y}{\Sigma Yi^2}$$

$$- Ru = R_{\max}$$

$$- Uf = \text{Min}[0 , R_{\min}]$$

$$- Ru < Va \rightarrow \text{OK}$$

$$b. \text{ Horizontal - Hmax} = \frac{\sqrt{(\Sigma Hxi^2 + \Sigma Hyi^2)}}{Np} < Ha \rightarrow \text{OK}$$

$$c. \text{ Uplift - Uf} < Ua \rightarrow \text{OK}$$

Ver. / Uf. = Vertical / Uplift

4.1.2 Check of Vertical & Uplift Reaction

| Ft.Name | Np(EA) | Fl (mm) | Fw (mm) | $\Sigma Xi^2 (m^2)$ | $\Sigma Yi^2 (m^2)$ |
|---------|--------|---------|---------|---------------------|---------------------|
| F1 | 8 | 6300 | 3750 | 29.29 | 9.75 |

Unit(tonf)

| Ft.Name | L.Comb. | Pile | R _{Max} | R _{Min} | Ru | Uf | Ra | Ua | Result |
|---------|---------|-------------|------------------|------------------|--------|----|----|----|--------|
| F1 | 1 | Borepileid6 | 62.367 | 23.472 | 62.367 | 0 | 70 | 35 | OK |

4.1.3 Check Of Horizontal Reaction

| Ft.Name | L.Comb. | Pile | Hmax (tonf) | Ha (tonf) | Result |
|---------|---------|-------------------|-------------|-----------|--------|
| F1 | 1 | Borepileid6 00 | 0 | 5 | OK |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

2/12/2557

| | | | |
|--|--|-------------------------|---------|
| | Calculation Sheet of Foundation | Project Na. : ACI | |
| | | Project No. : MTN STAFF | |
| | | Client : MKS | Page 14 |

5. DESIGN OF FOOTING

5.1 DESIGN MOMENT AND SHEAR FORCE

Footing design is in accordance with unultimate strength method at footing bottom.

Calculated total pier load as

$$\Sigma Q = \Sigma Fz - \text{Self Weight Factor} \times (\text{Soil Weight} + \text{Footing Weight})$$

Ft.Name : Footing Name , Sec.Name : Strip Name for Footing Reinforcement Design

Dir. : Direction , L.Comb. : Load Combination Index , Sl or Sw : Strip X or Y width

5.1.1 Data

Unit(mm , tonf , tonf-m)

| Ft.Name | Sec.Nam | Dir. | L.Comb. | Fl or Fw | Sl or Sw | ΣFz | ΣM | ΣQ |
|---------|---------|------|---------|----------|----------|---------|---------|---------|
| F1Ⓞ | S1 | X | 2 | 6300.00 | 3750.00 | 390.776 | 145.40 | 390.776 |
| | S1 | Y | 2 | 3750.00 | 6300.00 | 390.776 | 133.104 | 390.776 |

5.1.2 Design Parameters

Yield Strength - D9 ~ D16 : fy1 , D19 ~ : fy2

f_cl : Clear Cover for edge of footing reinforcement

f_clt : Clear Cover for top of footing reinforcement

fp_clb : Clear Cover for bottom of footing reinforcement (Pile Foundation)

Loc. : Location of Critical Point from left side of footing

Unit(kgf/cm²,mm)

| φ(Flexure) | φ(Shear) | f'c | fy1 | fy2 | f_cl | f_clt | fp_clb |
|------------|----------|--------|---------|---------|------|-------|--------|
| .9 | .85 | 280.00 | 2800.00 | 4200.00 | 75.0 | 75.0 | 150.0 |

5.2 REQUIRED REINFORCEMENT

5.2.1 Reinforcement Formula

- Shrinkage and temperature reinforcement ---- ACI CODE 7.12.2

$$As \geq \text{fac} \cdot b \cdot h \quad , \text{fac} = \text{following}$$

Area of shrinkage and temperature reinforcement shall provide at least the following ratio of reinforcement area to gross concrete area, but not less than 0.0014

(a) Slabs where Grade 40 or 50 deformed bars are used0.0020

(b) Slabs where Grade 60 deformed bars or welded wire reinforcement are used.....0.0018

(c) Slabs where reinforcement with yield stress exceeding 60,000 psi measured at a yield strain of 0.35 percent is used $\frac{0.0018 \times 60,000}{f_y}$

- Required Reinforcement by Analysis

$$As \geq As_2$$

- At every section of flexural members where tensile reinforcement is required

$$As \geq As_5 \geq As_4 \quad \text{---- ACI Eq (10-3)}$$

- The requirements of Eq (10-3) need not be applied, if every section As provided is at least one -third greater then that required by analysis ---- ACI CODE 10.5.3

$$As_2 = \rho_{req} \cdot b \cdot d$$

$$As_3 = 1.333 \rho_{req} \cdot b \cdot d$$

$$As_4 = \frac{200}{f_y} \cdot b \cdot d$$

$$As_5 = \frac{3\sqrt{f_{ck}}}{f_y} \cdot b \cdot d$$

$$As_{max} = 0.75 \rho_b \cdot b \cdot d$$

$$\rho_b = 0.85 \times \beta_1 \times \frac{f_{ck}}{f_y} \times \frac{0.003 \times E_s}{0.003 \times E_s + f_y}$$

2/12/2557

Calculation Sheet of Foundation

Project No. : ACI

Project No. : MTN STAFF

Client : MKS

Page 15

Selected $A_s = \text{Max} (A_{s1} , A_{s2} , \text{Min} (A_{s3} , \text{Max} (A_{s4} , A_{s5})))$

If Selected $A_s < \text{Using } A_s < A_{s\text{max}}$, then OK!!

Note : The reinforcement is calculated bases on the maximum moment under the foundation in each direction.

But, the 'ISO' , 'OCT' , 'HEX' , 'COMB' , 'TANK1' foundations are calculated as face pier

Where,

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} , \phi = .9 , \rho_{\text{req}} = \frac{0.85 \cdot f_{ck}}{f_y} \times \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2R_n}{0.85 f_{ck}}} \right)$$

5.2.2 Check of Footing Reinforcement

● Footing Name : F1 GroupType : Mat_Foundation

- X direction (Unit Width)

| Sec.Name | L.Comb. | | Using Bar (mm) | Loc. (m) | Width b (m) | d (cm) | A_s (cm ²) |
|----------|---------|--------|---------------------|----------|-------------|---------|--------------------------|
| S1 | 2 | top | 6.11 - D20 @ 163.64 | 3.150 | 1.000 | 111.500 | 19.195 |
| | 2 | bottom | 6.11 - D20 @ 163.64 | 1.950 | 1.000 | 104.000 | 19.195 |

| Sec.Name | L.Comb. | | Mu (tonf-m) | Rn | ρ -Req |
|----------|---------|--------|-------------|-------|-------------|
| S1 | 2 | top | - | - | - |
| | 2 | bottom | 27.418 | 2.817 | 0.0007 |

| Sec.Name | L.Comb. | | A_{s1} (cm ²) | A_{s2} (cm ²) | A_{s3} (cm ²) | A_{s4} (cm ²) | A_{s5} (cm ²) | $A_{s\text{max}}$ (cm ²) |
|----------|---------|--------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|--------------------------------------|
| S1 | 2 | top | 10.800 | - | - | 37.330 | 35.337 | 236.937 |
| | 2 | bottom | 10.800 | 7.016 | 9.353 | 34.819 | 32.960 | 221.000 |

| Sec.Name | L.Comb. | | Using A_s (cm ²) | Select A_s (cm ²) | Result |
|----------|---------|--------|--------------------------------|---------------------------------|--------|
| S1 | 2 | top | 19.195 | 10.800 | OK |
| | 2 | bottom | 19.195 | 10.800 | OK |

- Y direction (Unit Width)

| Sec.Name | L.Comb. | | Using Bar (mm) | Loc. (m) | Width b (m) | d (cm) | A_s (cm ²) |
|----------|---------|--------|---------------------|----------|-------------|---------|--------------------------|
| S1 | 2 | top | 5.85 - D20 @ 170.83 | 1.875 | 1.000 | 109.500 | 18.378 |
| | 2 | bottom | 5.85 - D20 @ 170.83 | 1.875 | 1.000 | 102.000 | 18.378 |

| Sec.Name | L.Comb. | | Mu (tonf-m) | Rn | ρ -Req |
|----------|---------|--------|-------------|-------|-------------|
| S1 | 2 | top | - | - | - |
| | 2 | bottom | 20.256 | 2.163 | 0.0005 |

| Sec.Name | L.Comb. | | A_{s1} (cm ²) | A_{s2} (cm ²) | A_{s3} (cm ²) | A_{s4} (cm ²) | A_{s5} (cm ²) | $A_{s\text{max}}$ (cm ²) |
|----------|---------|--------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|--------------------------------------|
| S1 | 2 | top | 10.800 | - | - | 36.660 | 34.703 | 232.687 |
| | 2 | bottom | 10.800 | 5.278 | 7.035 | 34.149 | 32.326 | 216.750 |

| Sec.Name | L.Comb. | | Using A_s (cm ²) | Select A_s (cm ²) | Result |
|----------|---------|--------|--------------------------------|---------------------------------|--------|
| S1 | 2 | top | 18.378 | 10.800 | OK |
| | 2 | bottom | 18.378 | 10.800 | OK |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

2/12/2557

Calculation Sheet of Foundation

Project No. : ACI

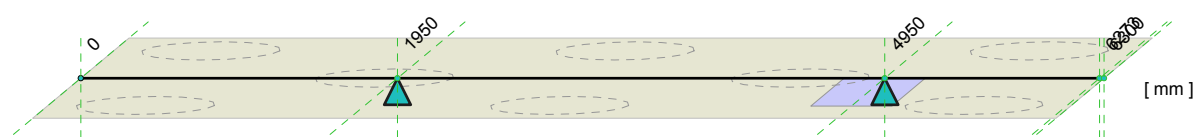
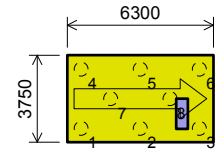
Project No. : MTN STAFF

Client : MKS

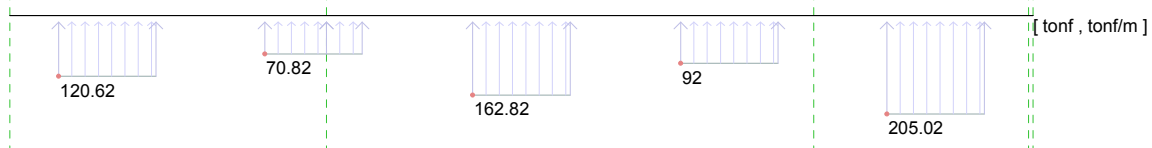
Page 16

Title Bending Moment Diagram

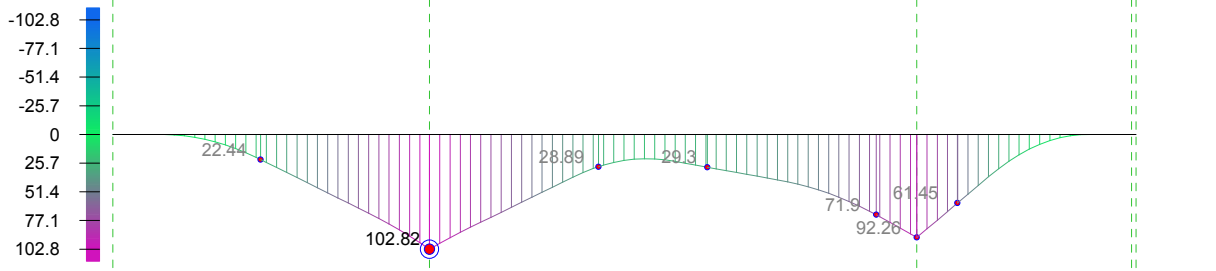
| | | | | | | | |
|---|-----------------------|--------------|----------------|-----------------------|------------------------|--------|---|
| Foundation name | F1 | Section name | S1 | Direction | X | L/C ID | 2 |
| Analysis Method Conventional Rigid Method with reaction (Method 1) | | | | | | | |
| ΣFz | -390.776 tonf | ΣMy | 145.397 tonf-m | Moment inertia | 78.1397 m ⁴ | | |
| Area | 23.625 m ² | Contact Area | | Critical Point Method | Critical Max Point | | |
| Critical Value Mubottom = 27.418 tonf-m/ft , Mutop = 0 tonf-m/ft | | | | | | | |



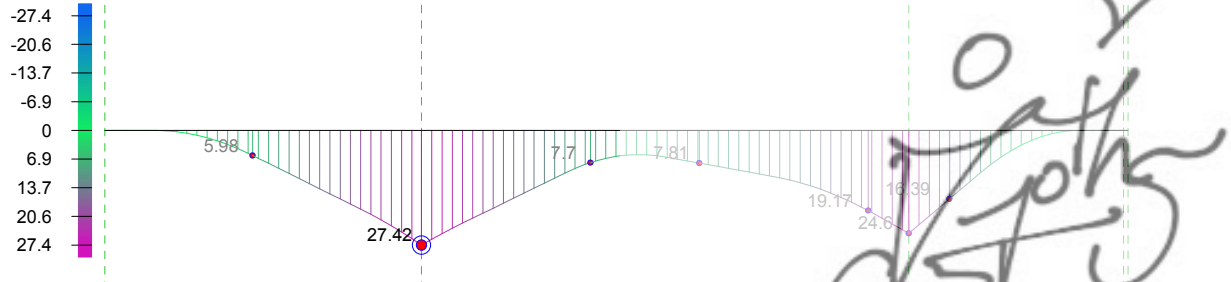
[Loading]



[B.M.D]



[B/L.M.D]



[Handwritten Signature]

2/12/2557

Calculation Sheet of Foundation

Project No. : ACI

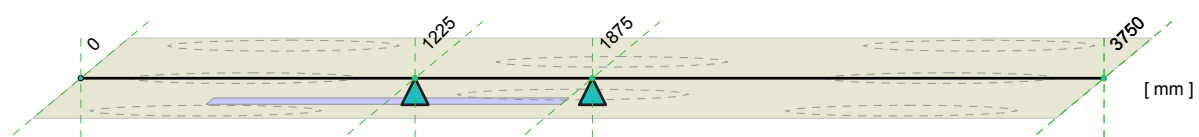
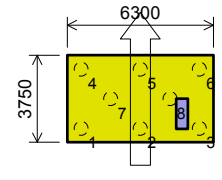
Project No. : MTN STAFF

Client : MKS

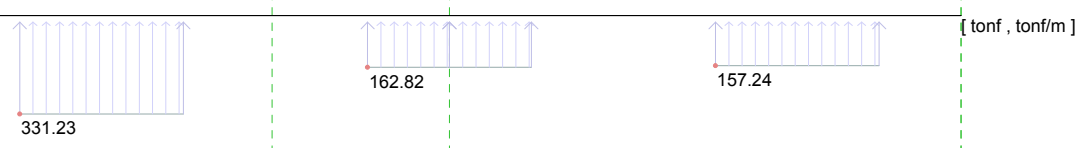
Page 17

Title Bending Moment Diagram

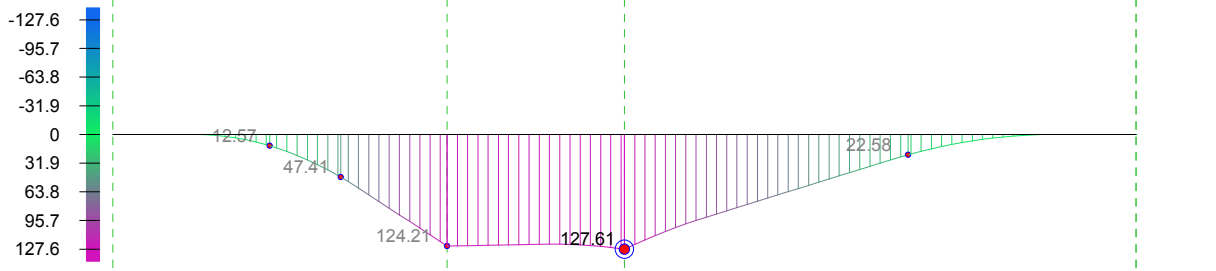
| | | | | | | | |
|---|-----------------------|--------------|----------------|-----------------------|------------------------|--------|---|
| Foundation name | F1 | Section name | S1 | Direction | Y | L/C ID | 2 |
| Analysis Method Conventional Rigid Method with reaction (Method 1) | | | | | | | |
| ΣFz | -390.776 tonf | ΣMx | 133.104 tonf-m | Moment inertia | 27.6856 m ⁴ | | |
| Area | 23.625 m ² | Contact Area | | Critical Point Method | Critical Max Point | | |
| Critical Value Mu _{bottom} = 20.256 tonf-m/ft , Mu _{top} = 0 tonf-m/ft | | | | | | | |



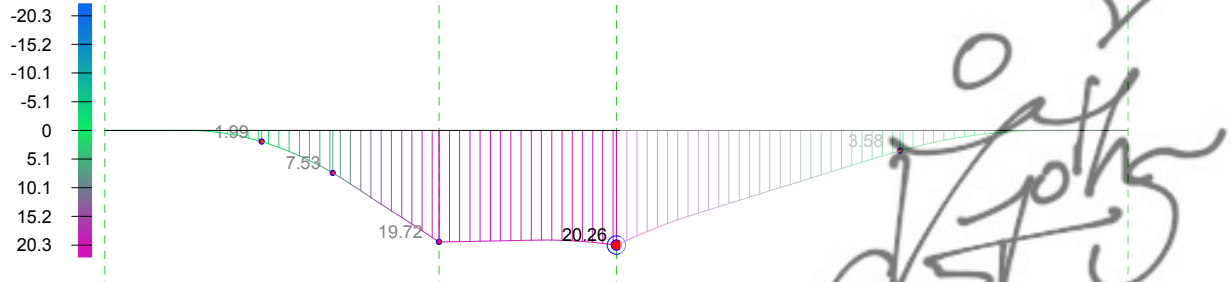
[Loading]



[B.M.D]



[B/L.M.D]



[Handwritten Signature]

2/12/2557

Calculation Sheet of Foundation

Project No. : ACI

Project No. : MTN STAFF

Client : MKS

Page 18

5.3 ONE WAY SHEAR FORCE

5.3.1 One-Way Shear Formula

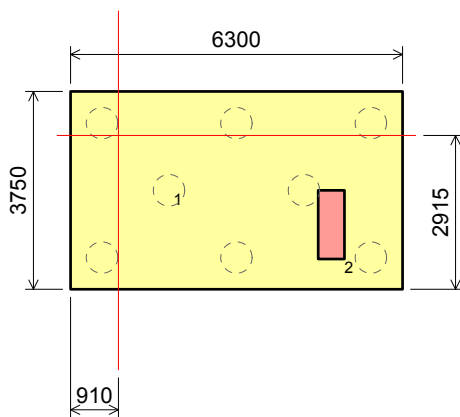
ACI 318-05 CODE 11.3.1.1

- For members subject to shear and flexure only.
- $\phi V_c = .85 \cdot 2 \sqrt{f_{ck}} B'w d$ (eq 11-3)
- $V_u \leq \phi V_c$, then OK!!

5.3.2 Check of One-Way Shear

● Footing Name : F1 GroupType : Mat_Foundation PileType : True

Unit : mm



- X direction One-Way Shear (Unit Width)

| Sec.Name | L.Comb. | Loc. (mm) | d (mm) | Bw (mm) | ϕV_c (tonf) | V_u (tonf) | Result |
|----------|---------|-----------|--------|---------|-------------------|--------------|--------|
| S1 | 2 | 910 | 1040 | 1000 | 78.443 | 19.3 | OK |

- Y direction One-Way Shear (Unit Width)

| Sec.Name | L.Comb. | Loc. (mm) | d (mm) | Bw (mm) | ϕV_c (tonf) | V_u (tonf) | Result |
|----------|---------|-----------|--------|---------|-------------------|--------------|--------|
| S1 | 2 | 2915 | 1020 | 1000 | 76.934 | 13.361 | OK |

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

2/12/2557

Calculation Sheet of Foundation

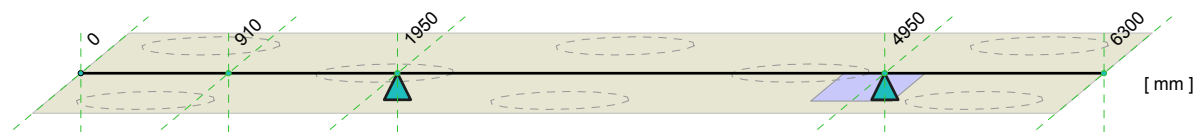
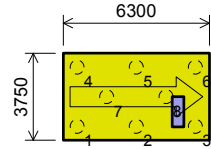
Project No. : ACI

Project No. : MTN STAFF

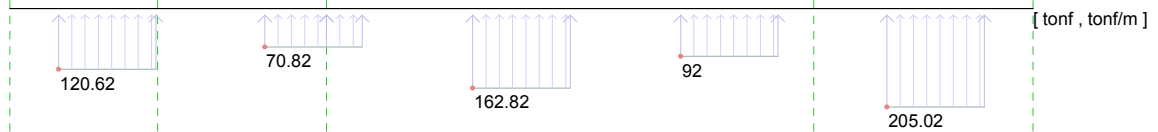
Client : MKS

Page 19

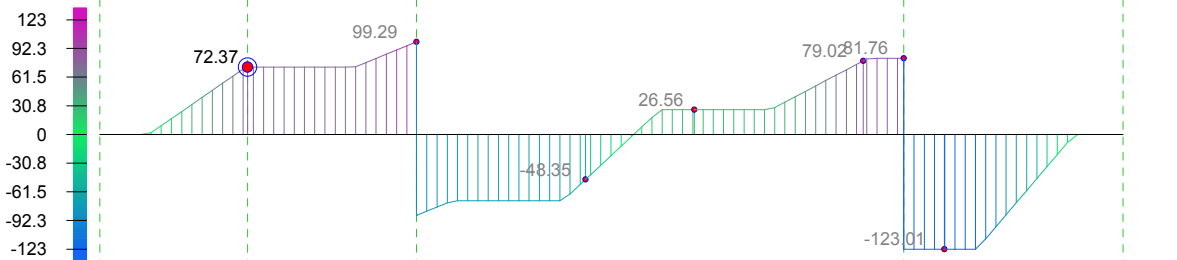
| | | | | | | | |
|---|-----------------------|--------------|----------------|----------------|---|--------|---|
| Title Shear Force Diagram | | | | | | | |
| Foundation name | F1 | Section name | S1 | Direction | X | L/C ID | 2 |
| Analysis Method Conventional Rigid Method with reaction (Method 1) | | | | | | | |
| ΣFz | -390.776 tonf | ΣMy | 145.397 tonf-m | Moment inertia | 78.1397 m ⁴ | | |
| Area | 23.625 m ² | Contact Area | | | Critical Point Method Critical Max Point | | |
| Critical Value Vu = 19.3 tonf/ft | | | | | | | |



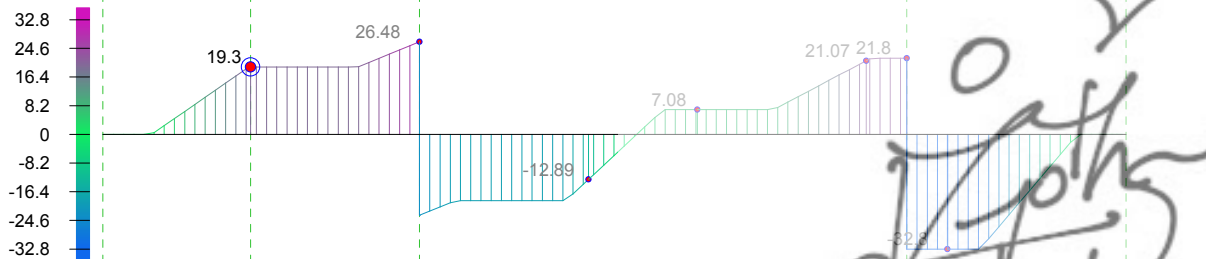
[Loading]



[S.F.D]



[S/L.F.D]



[Handwritten signature]

2/12/2557

Calculation Sheet of Foundation

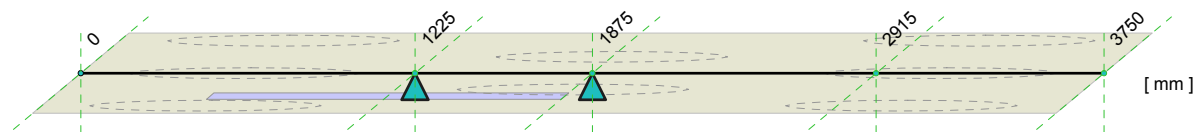
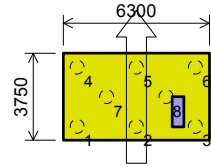
Project No. : ACI

Project No. : MTN STAFF

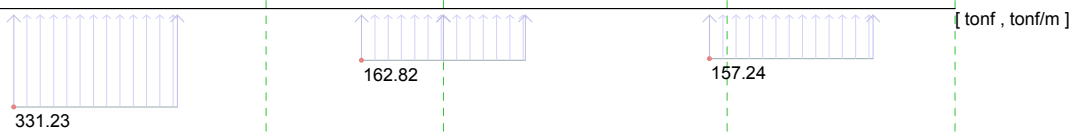
Client : MKS

Page 20

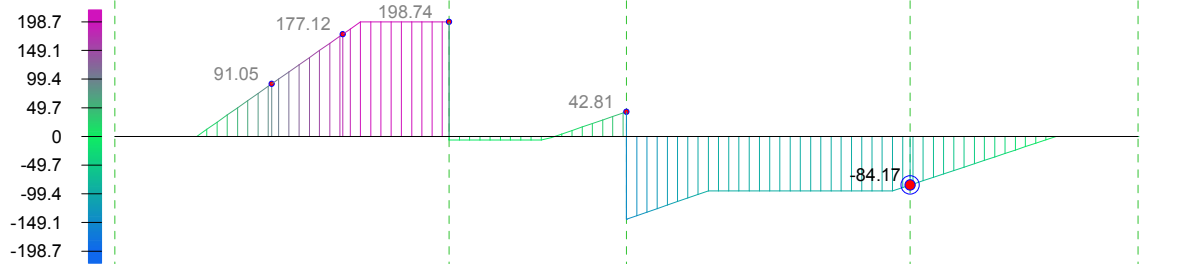
| | | | | | | | |
|---|-----------------------|--------------|----------------|----------------|---|--------|---|
| Title Shear Force Diagram | | | | | | | |
| Foundation name | F1 | Section name | S1 | Direction | Y | L/C ID | 2 |
| Analysis Method Conventional Rigid Method with reaction (Method 1) | | | | | | | |
| ΣFz | -390.776 tonf | ΣMx | 133.104 tonf-m | Moment inertia | 27.6856 m ⁴ | | |
| Area | 23.625 m ² | Contact Area | | | Critical Point Method Critical Max Point | | |
| Critical Value Vu = -13.361 tonf/ft | | | | | | | |



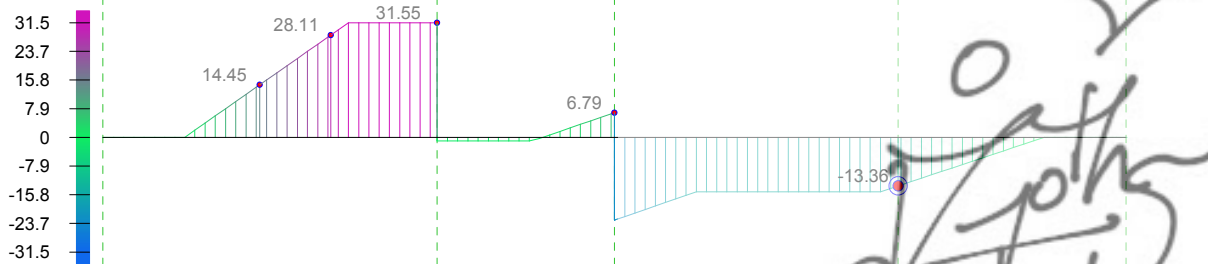
[Loading]



[S.F.D]



[S/L.F.D]



[Handwritten signature]

2/12/2557

| | | |
|--|-------------------------|---------|
| Calculation Sheet of Foundation | Project No. : ACI | |
| | Project No. : MTN STAFF | |
| | Client : MKS | Page 21 |

5.4 TWO WAY SHEAR FORCE

5.4.1 Two-Way Shear Formula

$V_u = \Sigma F_z \cdot \text{Shade Ratio}$

(a) $\phi V_{c1} = .85 \cdot 2 \cdot (1 + 2/\beta_c) \sqrt{f_{ck}} b_o \cdot d$ (eq 11-33) <- Vc1

(b) $\phi V_{c2} = .85 \cdot 2 \cdot (1 + \alpha_s d / 2 b_o) \sqrt{f_{ck}} b_o \cdot d$ (eq 11-34) <- Vc2

(c) $\phi V_{c3} = .85 \cdot 4 \sqrt{f_{ck}} b_o \cdot d$ (eq 11-35) <- Vc3

$\phi V_c = \text{Min}(\phi V_{c1}, \phi V_{c2}, \phi V_{c3})$ ACI 318-05 CODE 11.12.2.1

$V_u \leq \phi V_c$, then OK

where

β = ratio of long side to short side of the column, concentrated load or reaction area

α_s = 40 for interior columns

= 30 for edge columns

= 20 for corner columns

b_o = perimeter of critical section

Shade Ratio = $\frac{\text{Footing Area} - \text{Punching Area}}{\text{Footing Area}}$

5.4.2 Check of Two-Way Shear

| | | | | |
|--|--|----------------|---------------------------------|---------------------------|
| | Ft.Name | F1 | Punching Area | 36035.980 cm ² |
| | Pr.Name | 2 | Pile effect | 6.49 / 8 |
| | Shape | Rectangle | ϕV_{c1} | 1076.961 tonf |
| | L.Comb. | 2 | ϕV_{c2} | 2240.329 tonf |
| | PI | 500 mm | ϕV_{c3} | 1217.434 tonf |
| | Pw | 1300 mm | ϕV_c | 1076.961 tonf |
| | b_o / d | 7760 / 1040 mm | V_u | 166.113 tonf |
| | β_c / α_s | 2.6 / 40 | Result | OK |

5.5 PILE PUNCHING SHEAR FORCE

5.5.1 Pile Punching Shear Formula

$V_u = \Sigma F_z \cdot \text{Shade Ratio}$

(a) $\phi V_{c1} = .85 \cdot 2 \cdot (1 + 2/\beta_c) \sqrt{f_{ck}} b_o \cdot d$ (eq 11-33) <- Vc1

(b) $\phi V_{c2} = .85 \cdot 2 \cdot (1 + \alpha_s d / 2 b_o) \sqrt{f_{ck}} b_o \cdot d$ (eq 11-34) <- Vc2

(c) $\phi V_{c3} = .85 \cdot 4 \sqrt{f_{ck}} b_o \cdot d$ (eq 11-35) <- Vc3

$\phi V_c = \text{Min}(\phi V_{c1}, \phi V_{c2}, \phi V_{c3})$ ACI 318-05 CODE 11.12.2.1

$V_u \leq \phi V_c$, then OK

where

β = ratio of long side to short side of the column, concentrated load or reaction area

α_s = 40 for interior columns

= 30 for edge columns

= 20 for corner columns

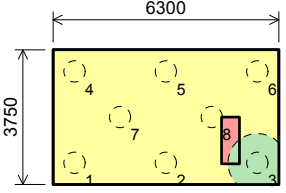
b_o = perimeter of critical section

Shade Ratio = $\frac{\text{Footing Area} - \text{Punching Area}}{\text{Footing Area}}$

2/12/2557

| | | | |
|--|--|-------------------------|---------|
| | Calculation Sheet of Foundation | Project Na. : ACI | |
| | | Project No. : MTN STAFF | |
| | | Client : MKS | Page 22 |

5.5.2 Check of Pile Punching Shear

| | | | | |
|---|-----------------|---------------|----------------------|---------------------------|
|  | Ft.Name | F1 | Punching Area | 17676.230 cm ² |
| | Pile No. | 3 | β_c / α_s | 1 / 20 |
| | Shape | Circle | $\phi Vc1$ | 635.190 tonf |
| | L.Comb. | 2 | $\phi Vc2$ | 1027.536 tonf |
| | PileName | Borepileid600 | $\phi Vc3$ | 423.460 tonf |
| | Diameter | 600mm | ϕVc | 423.460 tonf |
| | bo | 2699.16mm | Vu | 94.834 tonf |
| | d | 1040mm | Result | OK |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777



CET ENGINEERING COMPANY LIMITED

39/340 Moo.3 Taladkwan Muang Nonthaburi Nonthaburi T&Fax.02-931-6980

Mobile : 084-449-6777 , Email : panithiodc@gmail.com, indy-engineer@live.com

<http://www.facebook.com/CetEngineering>

รายการคำนวณ ระบบสุขาภิบาล

A handwritten signature in black ink, appearing to be 'ปณิธิ พรหมสาขา' (Panithi Prommasakha). The signature is written in a cursive style with some loops and flourishes.

ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
สย.9187 T.084-449-6777

| |
|--------------------------|
| รายการคำนวณระบบสุขาภิบาล |
|--------------------------|

| | | |
|-----------------|---|---|
| โครงการ | : | งานติดตั้งระบบสุขาภิบาลอาคารพักอาศัย7ชั้นท้ายซอย |
| ที่ตั้ง | : | ลาดพร้าว18 |
| เหมาะสมกับ | : | น้ำเสียชุมชน |
| ระบบบำบัดที่ใช้ | : | ระบบบำบัดน้ำเสียแบบเติมอากาศชนิดที่มีตัวกลางยึดเกาะ |

| |
|----------------------|
| หลักเกณฑ์ในการออกแบบ |
|----------------------|

ข้อมูลการออกแบบ

1. ปริมาณน้ำเสียที่คิด

| | | | |
|--|---|-------|-------------|
| 1.1 อัตราการใช้น้ำ | = | 200 | ลิตร/คน/วัน |
| 1.2 จำนวนห้องพัก | = | 80 | ห้อง |
| 1.3 จำนวนคน/ห้อง | = | 2 | คน |
| 1.4 รวมจำนวนคน | = | 160 | คน |
| 1.5 รวม อัตราการใช้น้ำ (อัตราการใช้น้ำ x จำนวนคน) | = | 32000 | ลิตร/วัน |
| หรือ (160 x 200) | = | 32 | ลบ.ม./วัน |
| หรือ | = | 40 | ลบ.ม./วัน |
| เลือกใช้อัตราบำบัดขนาด | = | 20 | ลบ.ม./วัน |
| หรือ | = | | |

จำนวน 2 ถึง

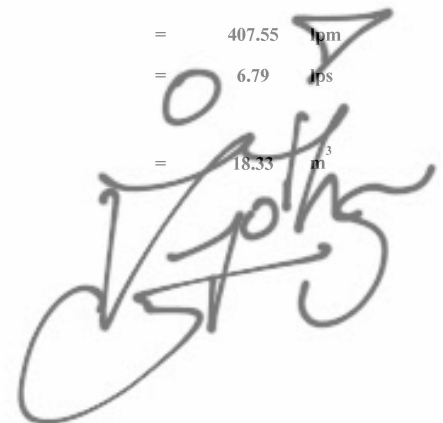
2. ระบบส่งน้ำขึ้นถังสูง

| | | | |
|--|---|------------|----------------|
| 2.1 จำนวนสุขภัณฑ์ | | | |
| โถส้วมชักโครกแบบมีหม้อน้ำ | = | 85 | ชุด |
| อ่างล้างหน้าแบบ SE-MI | = | 85 | ชุด |
| โถส้วปสาวะชาย | = | 0 | ชุด |
| สายฉีดชำระ | = | 85 | ชุด |
| สายน้ำดี 16" ผักบัว | = | 84 | ชุด |
| ก๊อคน้ำล้างพื้น | = | 90 | ชุด |
| รวม | = | 429 | ชุด |
| จากตารางที่ 3.1 อัตราความต้องการใช้น้ำ | = | 0.95(0.25) | lpm(gpm) / ชุด |
| 2.2 อัตราการสูบน้ำขึ้นถังสูง (จำนวนสุขภัณฑ์ X อัตราความต้องการใช้น้ำ) | = | 407.55 | lpm |
| (429 X 0.95) | = | 6.79 | lps |
| (407.55/60) | = | 18.33 | m ³ |
| 2.3 ขนาดถังน้ำรวมที่ใช้ในการดับเพลิง (จำนวนเท่า X อัตราการสูบน้ำขึ้นถังสูง) | = | | |
| (45 x 407.55) / 1000 | = | | |

*** อัตราการสูบน้ำถ้าไม่เกิน 380 lpm (100gpm) ให้ความจุถัง คิดเป็น40 เท่า ของการสูบน้ำ

*** อัตราการสูบน้ำถ้าเกิน 380 lpm (100gpm) ให้ความจุถัง คิดเป็น30 เท่า ของการสูบน้ำ

*** ในกรณีที่ใช้ใช้ในการสำรองน้ำดับเพลิงและCooling tower ด้วย ต้องเพิ่มอีก15เท่า



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777

$$2.4 \text{ แรงดันเครื่องสูบน้ำ} = 30 \text{ m}$$

สมมุติว่าประสิทธิภาพเครื่องสูบน้ำ 70%

$$\text{kW} = (\text{QH}) / (102 \times \text{ประสิทธิภาพ})$$

$$= (6.79 \times 30) / (102 \times 0.7)$$

$$= 2.85 \text{ kW}$$

ถ้าแยกเครื่องสูบน้ำ 2 ชุด คิดแค่ 65%

$$Q \times 0.65$$

$$6.97 \times 0.65$$

$$= 4.53 \text{ lps}$$

$$\text{kW} = (\text{QH}) / (102 \times \text{ประสิทธิภาพ})$$

$$= (4.53 \times 30) / (102 \times 0.7)$$

$$= 1.903 \text{ kW}$$

3. ระบบความดันถัง

3.1 จำนวนสุขภัณฑ์

โถส้วมชักโครกแบบมีที่น้อน้ำ

$$= 50 \text{ ชุด}$$

อ่างล้างหน้าแบบ SE-MI

$$= 50 \text{ ชุด}$$

โถส้วมชาย

$$= 0 \text{ ชุด}$$

สายฉีดชำระ

$$= 50 \text{ ชุด}$$

สายน้ำดี 16" ผักบัว

$$= 50 \text{ ชุด}$$

ก๊อกล้างพื้น

$$= 50 \text{ ชุด}$$

รวม

$$= 250 \text{ ชุด}$$

จากตารางที่ 3.1 อัตราความต้องการใช้น้ำ

$$= 1.06(0.28) \text{ lpm(gpm) / ชุด}$$

3.2 อัตราการสูบน้ำเข้าถังความดัน

(จำนวนสุขภัณฑ์ X อัตราความต้องการใช้น้ำ)

$$(250 \times 1.06)$$

$$= 265 \text{ lpm}$$

$$(265/60)$$

$$= 4.41 \text{ lps}$$

3.3 แรงดัน สูทริเครื่องสูบน้ำคือ 20 m

3.4 สมมุติว่าประสิทธิภาพเครื่องสูบน้ำ 70%

$$\text{kW} = (\text{QH}) / (102 \times \text{ประสิทธิภาพ})$$

$$= (4.41 \times 20) / (102 \times 0.7)$$

$$= 1.23 \text{ kW}$$

ถ้าแยกเครื่องสูบน้ำ 2 ชุด คิดแค่ 65%

$$Q \times 0.65$$

$$4.41 \times 0.65$$

$$= 2.86 \text{ lps}$$

$$\text{kW} = (\text{QH}) / (102 \times \text{ประสิทธิภาพ})$$

$$= (2.86 \times 20) / (102 \times 0.7)$$

$$= 0.8 \text{ kW}$$

3.5 ความจุถังของถังแรงดัน

(จำนวนสุขภัณฑ์ X อัตราการสูบน้ำเข้าถังความดัน)

$$(25 \times 265) / 1000$$

$$= 6.62 \text{ m}^3$$

*** ถังอัดความดันควรมีความจุ ระหว่าง 25-30 เท่า ของอัตราการสูบน้ำต่อเวลาที่
เนื่องจากมีลมอยู่ 1/3 ของถังซึ่งเปรียบเทียบกับ 30% ของปริมาตรทั้งหมดในถัง
ฉะนั้นขนาดถังอัดความดัน

(ความจุถังของถังแรงดัน / 0.3)

$$(6.62 / 0.3)$$

$$= 1.98 \text{ m}^3$$

$$= 198 \text{ ลิตร}$$

4. ท่อน้ำฝน

| | | | |
|--------------------------------------|------------------------------|---|--------------------|
| 4.1 ความกว้างของหลังคา | = | 0 | m |
| 4.2 ความยาวของหลังคา | = | 0 | m |
| | (กว้าง X ยาว) | = | 340 m ³ |
| 4.3 จำนวนท่อน้ำฝน | = | 4 | point |
| จะนั้นแต่ละห้องจะรับน้ำฝนเป็นพื้นที่ | | | |
| | (กว้าง X ยาว)/จำนวนท่อน้ำฝน | = | 340 m ³ |
| | (340)/4 | = | 85 m ³ |
| เลือกขนาดท่อ ตามตารางที่ 5.1 | = | 4 | นิ้ว |

ตารางที่ 5.1 ขนาดของท่อน้ำฝนแนวดิ่งและช่องระบายน้ำฝน

| ขนาดท่อ มม. (นิ้ว) | อัตราการไหล lps (gpm) | อัตราฝน มม./ชม. | | |
|-----------------------|--------------------------|---|------|------|
| | | 50 | 100 | 150 |
| | | อัตราการไหลคิดเป็นพื้นที่ของหลังคา m ² | | |
| 50 (2) | 1.89 (30) | 135 | 67 | 45 |
| 65 (2½) | 3.41 (54) | 242 | 121 | 80 |
| 80 (3) | 5.80 (92) | 409 | 205 | 137 |
| 100 (4) | 12.11 (192) | 855 | 428 | 285 |
| 125 (5) | 22.71 (360) | 1608 | 804 | 536 |
| 150 (6) | 35.52 (563) | 2510 | 1255 | 836 |
| 200 (8) | 76.20 (1208) | 5390 | 2695 | 1796 |



ปณิธิ พรหมสาขา ณ สกลนคร
 สย.9187 T.084-449-6777