

รายการคำนวณโกดังหลังคาเหล็ก

หมวดงานวิศวกรรมโครงสร้าง



โครงการ :

เจ้าของโครงการ :

ที่ตั้งโครงการ :

รายการคำนวณโกดังหลังคาเหล็ก

ข้อกำหนดในการออกแบบโครงสร้าง (Design Criteria)

อ้างอิงข้อกำหนดและมาตรฐาน ว.ส.ท. และ ACI

ว.ส.ท. 1008-38 , ACI 318

กำลังต้านทานแรงอัดสูงสุดรูปทรงกระบอกมาตรฐาน ที่ อายุ 28 วัน $f_c' = 150 \text{ kg/cm}^2$

เหล็กเส้นกลม f_{uy} = 2,400 กก./ตร.ม.

เหล็กข้ออ้อย f_{uy} = 3,000 กก./ตร.ม.

น้ำหนักบรรทุกคงที่ตายตัว

คอนกรีตเสริมเหล็ก = 2,400 กก./ลบ.ม.

ดินทั่วไป = 1,900 กก./ลบ.ม.

เหล็ก = 7,250 กก./ตร.ม.

ผนังก่ออิฐ BLOCK = 120 กก./ตร.ม.

น้ำหนักบรรทุกจร

หลังคาเมทัลชีส = 30 กก./ตร.ม.

พื้นวางวัสดุ = 800 กก./ตร.ม.

ตัวแปรและค่าคงที่

es = 2,040,000 กก./ตร.ซม.

ec = 198,850 กก./ตร.ซม.

b1 = 0.85

หน่วยน้ำหนักบรรทุกตามกฎกระทรวงฯ พ.ศ.2522

	ประเภทและส่วนต่างๆ ของอาคาร	หน่วยน้ำหนักบรรทุก (kgf/m ²)
(1)	หลังคา	30
(2)	กันสาดหรือหลังคาคอนกรีต	100
(3)	ที่พักอาศัย โรงเรียนอนุบาล ห้องน้ำ ห้องส้วม	150
(4)	ห้องแถว ตึกแถวที่ใช้พักอาศัยอาคารชุด หอพักโรงแรม และห้องคนใช้พิเศษของโรงพยาบาล	200
(5)	สำนักงาน ธนาคาร	250
(6)	อาคารพาณิชย์ส่วนของห้องแถว ตึกแถวที่ใช้เพื่อใช้ในการพาณิชย์	300
(ก)	มหาวิทยาลัย วิทยาลัย โรงเรียน และโรงพยาบาล	
	ห้องโถง บันได ช่องทางเดินของอาคารชุด หอพัก โรงแรม สำนักงานและ	300
(ข)	ธนาคาร	
(7)	ตลาด อาคารสรรพสินค้า หอประชุม โรงมหรสพ ภัตตาคาร ห้องประชุม	400
(ก)	ห้องอ่านหนังสือในห้องสมุดหรือหอสมุด ที่จอดรถหรือเก็บรถยนต์นั่ง หรือรถจักรยานยนต์	400
(ข)	ห้องโถง บันได ช่องทางเดินของอาคารพาณิชย์มหาวิทยาลัย วิทยาลัย และโรงเรียน	
(8)	คลังสินค้า โรงกีฬา พิพิธภัณฑ์ อัฒจันทร์ โรงงานอุตสาหกรรม โรงพิมพ์	500
(ก)	ห้องเก็บเอกสารและพัสดุ	500
(ข)	ห้องโถง บันได ช่องทางเดินของอาคารพาณิชย์มหาวิทยาลัย วิทยาลัย และโรงเรียน	
(9)	ห้องเก็บหนังสือของห้องสมุดหรือหอสมุด	600
(10)	ที่จอดรถหรือเก็บรถยนต์บรรทุกเปล่า	800

Project: Truss_Surat

Authority: นายเดชาชาติ สุวรรณมณี

<< Combined Load Cases >> Design of Tension / Compression Steel Members

Load Factor: 1.55/1

Elem	Set	Length (m)	kL/r (k=1.0)	Stress (kg/m ²)	Allow_S. (kg/m ²)	Safety factor	Design status
1	1	1.02	29.69	9293357.0	14400000.0	1.55	OK
2	1	1.02	29.69	16853580.0	14400000.0	0.85	Unsafe
3	1	1.02	29.69	23246180.0	14400000.0	0.62	Unsafe
4	1	1.02	29.69	28471150.0	14400000.0	0.51	Unsafe
5	1	1.02	29.69	32528500.0	14400000.0	0.44	Unsafe
6	1	1.02	29.69	35418220.0	14400000.0	0.41	Unsafe
7	1	1.02	29.69	37140300.0	14400000.0	0.39	Unsafe
8	1	1.02	29.69	37694770.0	14400000.0	0.38	Unsafe
9	1	1.02	29.69	37081600.0	14400000.0	0.39	Unsafe
10	1	1.02	29.69	37081600.0	14400000.0	0.39	Unsafe
11	1	1.02	29.69	37630010.0	14400000.0	0.38	Unsafe
12	1	1.02	29.69	37010800.0	14400000.0	0.39	Unsafe
13	1	1.02	29.69	35223950.0	14400000.0	0.41	Unsafe
14	1	1.02	29.69	32269480.0	14400000.0	0.45	Unsafe
15	1	1.02	29.69	28147370.0	14400000.0	0.51	Unsafe
16	1	1.02	29.69	22857650.0	14400000.0	0.63	Unsafe
17	1	1.02	29.69	16400290.0	14400000.0	0.88	Unsafe
18	1	1.02	29.69	8775311.0	14400000.0	1.64	OK
19	1	1.02	29.69	-565503.5-13345410.0	14400000.0	23.60	OK
20	1	1.02	29.69	-9876158.0-13345410.0	14400000.0	1.35	OK
21	1	1.02	29.69	-18019190.0-13345410.0	14400000.0	0.74	Unsafe
22	1	1.02	29.69	-24994590.0-13345410.0	14400000.0	0.53	Unsafe
23	1	1.02	29.69	-30802360.0-13345410.0	14400000.0	0.43	Unsafe
24	1	1.02	29.69	-35442500.0-13345410.0	14400000.0	0.38	Unsafe
25	1	1.02	29.69	-38915020.0-13345410.0	14400000.0	0.34	Unsafe
26	1	1.02	29.69	-41219920.0-13345410.0	14400000.0	0.32	Unsafe
27	1	1.02	29.69	-42357180.0-13345410.0	14400000.0	0.32	Unsafe
28	1	1.02	29.69	-42875230.0-13345410.0	14400000.0	0.31	Unsafe
29	1	1.02	29.69	-41673210.0-13345410.0	14400000.0	0.32	Unsafe
30	1	1.02	29.69	-39303560.0-13345410.0	14400000.0	0.34	Unsafe
31	1	1.02	29.69	-35766280.0-13345410.0	14400000.0	0.37	Unsafe
32	1	1.02	29.69	-31061380.0-13345410.0	14400000.0	0.43	Unsafe
33	1	1.02	29.69	-25188850.0-13345410.0	14400000.0	0.53	Unsafe
34	1	1.02	29.69	-18148700.0-13345410.0	14400000.0	0.74	Unsafe
35	1	1.02	29.69	-9940914.0-13345410.0	14400000.0	1.34	OK
36	1	1.02	29.69	-565503.5-13345410.0	14400000.0	23.60	OK
37	2	1.00	62.11	-2835949.0-11589900.0	14400000.0	4.09	OK
38	2	1.00	62.11	19927470.0-11589900.0	14400000.0	0.72	Unsafe
39	2	1.00	62.11	16862950.0-11589900.0	14400000.0	0.85	Unsafe
40	2	1.00	62.11	13798430.0-11589900.0	14400000.0	1.04	OK
41	2	1.00	62.11	10733900.0-11589900.0	14400000.0	1.34	OK
42	2	1.00	62.11	7669381.0-11589900.0	14400000.0	1.88	OK
43	2	1.00	62.11	4604858.0-11589900.0	14400000.0	3.13	OK
44	2	1.00	62.11	1540335.0-11589900.0	14400000.0	9.35	OK
45	2	1.00	62.11	-1524188.0-11589900.0	14400000.0	7.60	OK
46	3	1.00	49.26	34297070.0-11589900.0	14400000.0	0.42	Unsafe
47	2	1.00	62.11	-1354232.0-11589900.0	14400000.0	8.56	OK
48	2	1.00	62.11	1710291.0-11589900.0	14400000.0	8.42	OK
49	2	1.00	62.11	4774814.0-11589900.0	14400000.0	3.02	OK
50	2	1.00	62.11	7839337.0-11589900.0	14400000.0	1.84	OK
51	2	1.00	62.11	10903860.0-11589900.0	14400000.0	1.32	OK
52	2	1.00	62.11	13968380.0-11589900.0	14400000.0	1.03	OK
53	2	1.00	62.11	17032900.0-11589900.0	14400000.0	0.85	Unsafe
54	2	1.00	62.11	20097430.0-11589900.0	14400000.0	0.72	Unsafe
55	2	1.00	62.11	-2835949.0-11589900.0	14400000.0	4.09	OK
56	3	1.58	77.79	-28637930.0-10549010.0	14400000.0	0.37	Unsafe

Project: Truss_Surat

Authority: นายเดชาชาติ สุวรรณมณี

<< Combined Load Cases >> Design of Tension / Compression Steel Members

Load Factor: 1.55/1

Elem	Set	Length (m)	kL/r (k=1.0)	Stress (kg/m ²)	Allow_S. (kg/m ²)	Safety factor	Design status
57	3	1.58	77.79	-24806700.0	-10549010.0	0.43	Unsafe
58	3	1.58	77.79	-20975470.0	-10549010.0	0.50	Unsafe
59	3	1.58	77.79	-17144240.0	-10549010.0	0.62	Unsafe
60	3	1.58	77.79	-13313010.0	-10549010.0	0.79	Unsafe
61	3	1.58	77.79	-9481774.0	-10549010.0	1.11	OK
62	3	1.58	77.79	-5650543.0	-10549010.0	1.87	OK
63	3	1.58	77.79	-1819311.0	-10549010.0	5.80	OK
64	3	1.58	77.79	2011920.0	14400000.0	7.16	OK
65	3	1.58	77.79	1799443.0	14400000.0	8.00	OK
66	3	1.58	77.79	-2031789.0	-10549010.0	5.19	OK
67	3	1.58	77.79	-5863020.0	-10549010.0	1.80	OK
68	3	1.58	77.79	-9694251.0	-10549010.0	1.09	OK
69	3	1.58	77.79	-13525480.0	-10549010.0	0.78	Unsafe
70	3	1.58	77.79	-17356710.0	-10549010.0	0.61	Unsafe
71	3	1.58	77.79	-21187950.0	-10549010.0	0.50	Unsafe
72	3	1.58	77.79	-25019180.0	-10549010.0	0.42	Unsafe
73	3	1.58	77.79	-28850410.0	-10549010.0	0.37	Unsafe
74	3	1.00	49.26	-96344.7	-12352630.0	128.21	OK
75	3	0.30	14.78	-35941.7	-13949740.0	388.12	OK
76	3	0.30	14.78	0.0	14400000.0	----	OK
77	3	0.30	14.78	0.0	14400000.0	----	OK
78	3	0.30	14.78	-35941.7	-13949740.0	388.12	OK
79	3	1.00	49.26	-96344.7	-12352630.0	128.21	OK
80	3	1.04	51.43	125080.6	14400000.0	115.13	OK
81	3	1.04	51.43	125080.6	14400000.0	115.13	OK

> Material Data

Steel: Es = 20,400,000,000 kg/m², Fy = 24,000,000 kg/m²Set 1 ==> A = 0.001226 m², r = 0.0345 m, Size: OD101.6x4x9.6kg/mSet 2 ==> A = 0.000456 m², r = 0.0161 m, Size: OD48.6x3.2x3.6kg/mSet 3 ==> A = 0.000576 m², r = 0.0203 m, Size: OD60.5x3.2x4.5kg/m

> Design Summary of Selected Elements

	Critical Elem	Stress (kg/m ²)	Allowable (kg/m ²)	Safety factor	Design status
Tension	8	37694770.0	14400000.0	0.38	Unsafe
Compression	28	-42875230.0	-13345410.0	0.31	Unsafe

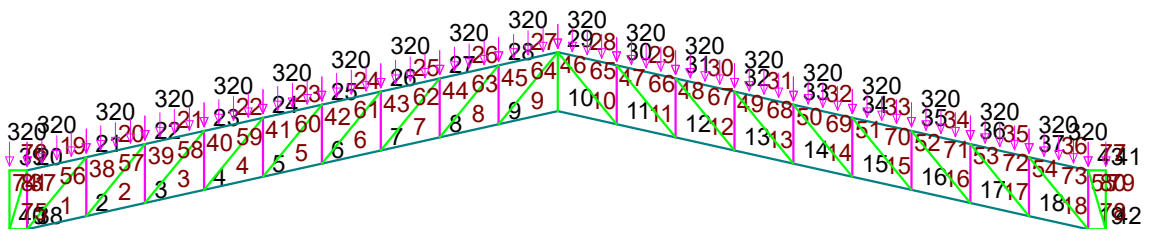
>> Efficiency of Design ==> Sections Unsafe

Project: Truss_Surat

Authority: นายเดชชาติ สุวรรณมณี

> LOAD CASE 2 :
Load Factor = 1

Print Options:	node Symbol	No	Element no.	Yes
	Node no.	Yes	Material set	No
	Max results	No	Stress value	No
	Enlarge Scale = 1.0			
Load Options:	nodal Force/Disp.	No	elem. Volume Load.....	No
	elem. Point Load	No	elem. Temperature Load....	No
	elem. Uniform Load	Yes		



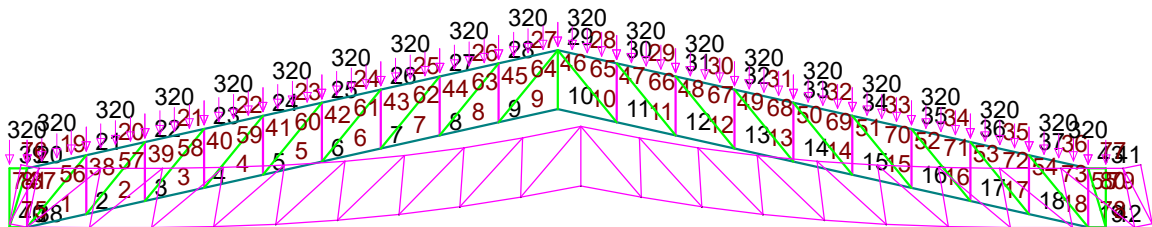
GEOMETRY
Scale: 0 ——— 1.30 m

Project: Truss_Surat

Authority: นายเดชชาติ สุวรรณมณี

> LOAD CASE 2 :
Load Factor = 1

Print Options:	node Symbol	No	Element no.	Yes
	Node no.	Yes	Material set	No
	Max results	No	Stress value	No
	Enlarge Scale = 1.0			
Load Options:	nodal Force/Disp.	No	elem. Volume Load.....	No
	elem. Point Load	No	elem. Temperature Load....	No
	elem. Uniform Load	Yes		



DISPLACEMENT

Scale: 0 1.30 m
Geometry

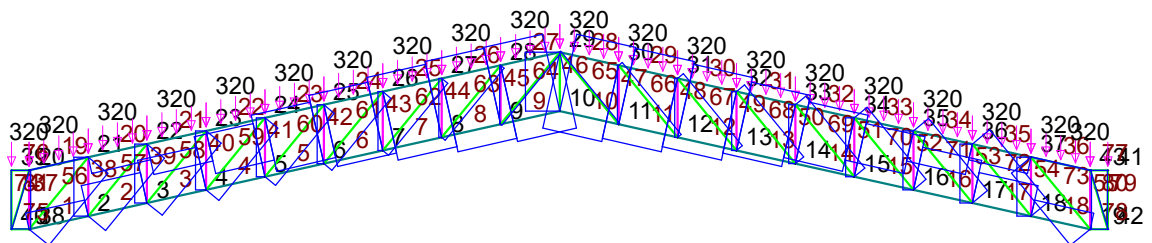
0 0.050 m
Offset

Project: Truss_Surat

Authority: นายเดชชาติ สุวรรณมณี

> LOAD CASE 2 :
Load Factor = 1

Print Options:	node Symbol	No	Element no.	Yes
	Node no.	Yes	Material set	No
	Max results	No	Stress value	No
	Enlarge Scale = 1.0			
Load Options:	nodal Force/Disp.	No	elem. Volume Load.....	No
	elem. Point Load	No	elem. Temperature Load....	No
	elem. Uniform Load	Yes		



AXIAL FORCE

Scale: 0 1.30 m
Geometry

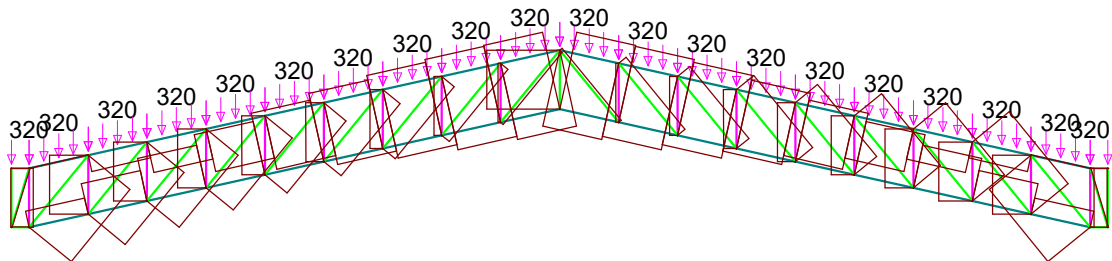
0 14497.3 kg
Offset

Project: Truss_Surat

Authority: นายเดชชาติ สุวรรณมณี

> LOAD CASE 2 :
Load Factor = 1

Print Options:	node Symbol	No	Element no.	No
	Node no.	No	Material set	No
	Max results	No	Stress value	No
	Enlarge Scale = 1.0			
Load Options:	nodal Force/Disp.	No	elem. Volume Load.....	No
	elem. Point Load	No	elem. Temperature Load....	No
	elem. Uniform Load	Yes		



STRESS

Scale: 0 1.30 m
Geometry

0 11824870.0 kg/m²
Offset

Project: Truss_Surat

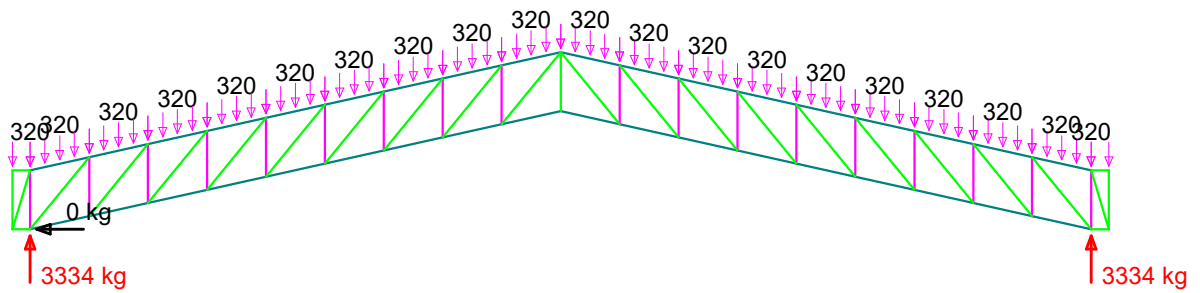
Authority: นายเดชชาติ สุวรรณมณี

> LOAD CASE 2 :

Load Factor = 1

Print Options:	node Symbol	No	Element no.	No
	Node no.	No	Material set	No
	Max results	No	Stress value	No
	Enlarge Scale = 1.0			

Load Options:	nodal Force/Disp.	No	elem. Volume Load.....	No
	elem. Point Load	No	elem. Temperature Load....	No
	elem. Uniform Load	Yes		



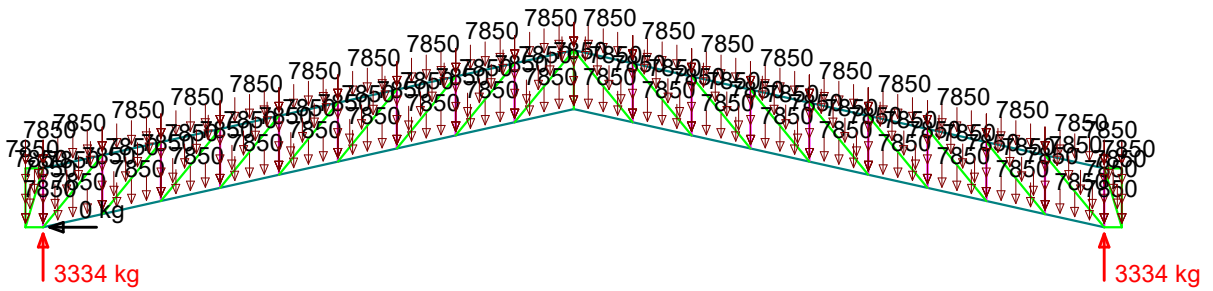
SUPPORT REACTIONS (kg, m)

Project: Truss_Surat

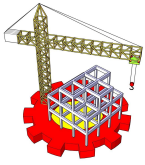
Authority: นายเดชชาติ สุวรรณมณี

> LOAD CASE 2 :
Load Factor = 1

Print Options:	node Symbol	No	Element no.	No
	Node no.	No	Material set	No
	Max results	No	Stress value	No
	Enlarge Scale = 1.0			
Load Options:	nodal Force/Disp.	No	elem. Volume Load.....	Yes
	elem. Point Load	No	elem. Temperature Load....	No
	elem. Uniform Load	No		



SUPPORT REACTIONS (kg, m)



โครงการ : -

ชิ้นส่วน : BP3 หน้าที่ 1/2

เจ้าของ : -

ผู้ออกแบบ : -

สถานที่ : สุราษฎร์ธานี

รายการคำนวณแผ่นรองฐานเสารับโมเมนต์โดยวิธีหน่วยแรงที่ยอมให้

(1) คุณสมบัติวัสดุ

กำลังครากเหล็ก $F_y = 2500 \text{ kg/cm}^2$

กำลังอัดคอนกรีต $f'_c = 240 \text{ kg/cm}^2$

(2) แรงกระทำและองค์อาคาร

แรงกระทำ $P = 15 \text{ ton}$

โมเมนต์ $M = 2 \text{ t-m}$

หน้าตัดเสา $W200 \times 200 \times 49.9$ ($b_f = 200 \text{ mm}$, $d = 200 \text{ mm}$)

ความกว้างแผ่น $B_p = 30 \text{ cm}$

ความกว้างฐาน $B_c = 30 \text{ cm}$

ความยาวแผ่น $N_p = 30 \text{ cm}$

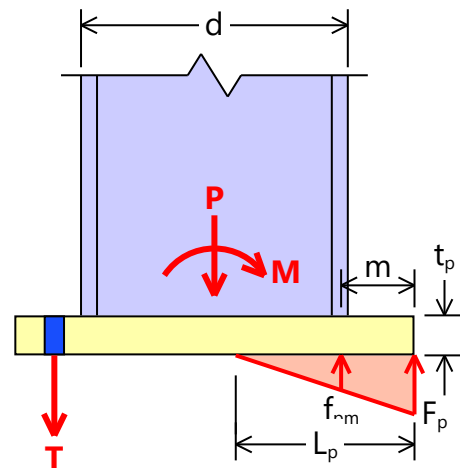
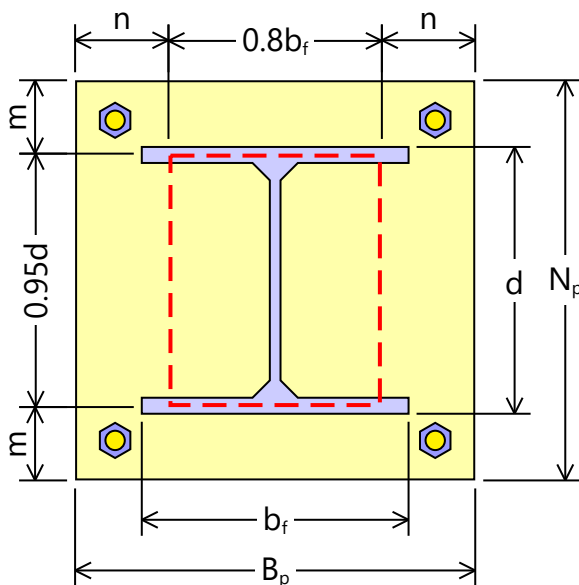
ความยาวฐาน $N_c = 30 \text{ cm}$

ความหนาแผ่น $t_p = 3 \text{ cm}$

ระยะขอบฐาน $E = 3 \text{ cm}$

สลักเกลียว A307 ขนาด 16 mm

จำนวนสลักเกลียว $n_{bolt} = 2$ ตัว/ด้าน



(3) คำนวณออกแบบ

Check Eccentricity : $e = M/P = 13.3 \text{ cm}$ [$N_p/6 \leq e \leq N_p/2$] **OK**

Allowable Bearing Stress :

Plate Area $A_1 = B_p \times N_p = 900 \text{ cm}^2$, Base Area $A_2 = B_c \times N_c = 900 \text{ cm}^2$

$A_1 = A_2$: $F_p = 0.35f'_c = 84 \text{ kg/cm}^2$

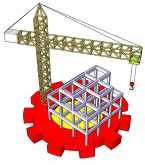
Tension Force in Anchor Bolts :

$N_T = N_p/2 - E = 12 \text{ cm}$, $N' = N_p - E = 27 \text{ cm}$

$f' = F_p B_p N' / 2 = 34020 \text{ kg}$

$L_p = (f' \pm \sqrt{(f')^2 - 4(F_p B_p / 6)(PN_T + M)}) / (F_p B_p / 3) = 13.4 \text{ cm}$

$T = F_p L_p B_p / 2 - P = 1884 \text{ kg}$



โครงการ : -

ชิ้นส่วน : BP3 หน้าที่ 2/2

เจ้าของ : -

ผู้ออกแบบ : -

สถานที่ : สุราษฎร์ธานี

รายการคำนวณแผ่นรองฐานเสารับโมเมนต์โดยวิธีหน่วยแรงที่ยอมให้

(3) คำนวณออกแบบ (ต่อเนื่อง)

$$\text{Bolt A307 : } F_t = 1400 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_t = T/\Sigma A_{\text{bolt}} = 468.7 \text{ kg/cm}^2 \leq F_t \quad \text{OK}$$

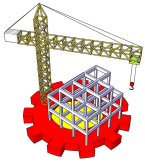
Required Plate Thickness :

$$\text{Cantilever distance : } m = (N_p - 0.95d)/2 = 5.5 \text{ cm}$$

$$f_{pm} = F_p(L_p - m)/L_p = 50 \text{ kg/cm}^2$$

$$M_{pl} = F_p m^2/3 + f_{pm} m^2/6 = 1099 \text{ kg-cm}$$

$$t = \sqrt{(8M_{pl}/F_y)} = 1.88 \text{ cm} \leq t_p \quad \text{OK}$$



โครงการ : -

ชิ้นส่วน : PB1 หน้าที่ 1/2

เจ้าของ : -

ผู้ออกแบบ : -

สถานที่ : สุราษฎร์ธานี

รายการคำนวณออกแบบฐานเสาทอกลมโดยวิธีหน่วยแรงที่ยอมให้

(1) คุณสมบัติวัสดุ

กำลังครากเหล็ก $F_y = 2400 \text{ kg/cm}^2$

กำลังอัดคอนกรีต $f'_c = 210 \text{ kg/cm}^2$

(2) แรงกระทำ

$P = 3500 \text{ kg}$

โมเมนต์

$M_x = 0 \text{ kg-m}$

$V_x = 200 \text{ kg}$

$M_y = 0 \text{ kg-m}$

$V_y = 200 \text{ kg}$

$T_z = 0 \text{ kg-m}$

(3) เสาทอกลม

HC100x4.5 ($D = 100 \text{ mm}$, $t = 4.5 \text{ mm}$)

ชนิดรอยเชื่อม E60 ขนาด 3 mm

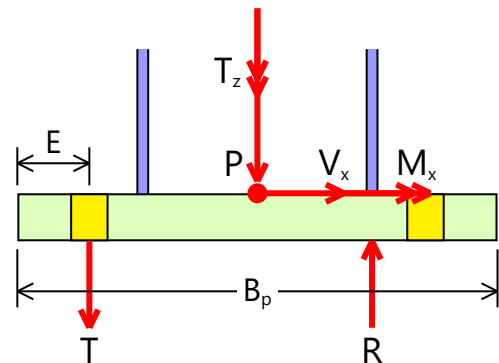
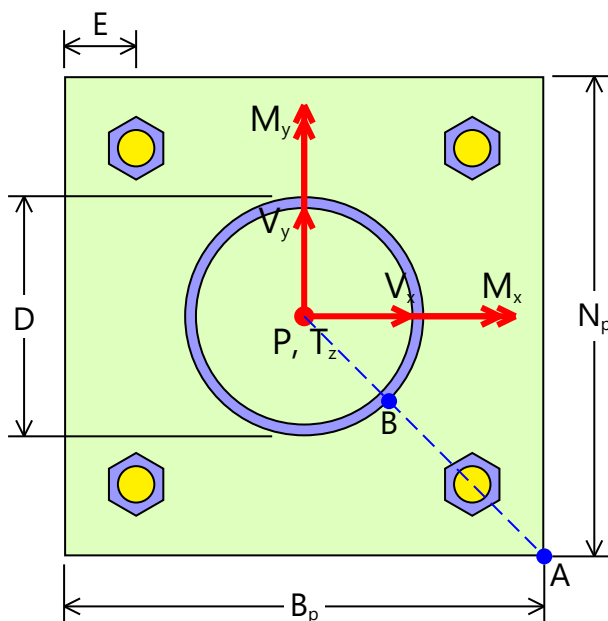
สลักเกลียว A307 ขนาด 16 mm

ความกว้างแผ่น $B_p = 20 \text{ cm}$

ความยาวแผ่น $N_p = 20 \text{ cm}$

ความหนาแผ่น $t_p = 2 \text{ cm}$

ระยะขอบฐาน $E = 3 \text{ cm}$



(4) คำนวณออกแบบ

Weld Properties : Treating Weld as a Line

Area : $A = \pi D = \pi \times 10 = 31.4 \text{ cm}$

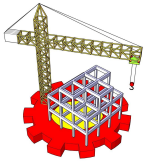
Bending : $S = \pi D^2 / 4 = \pi \times 10^2 / 4 = 78.5 \text{ cm}^2$

Twisting : $J = \pi D^3 / 4 = \pi \times 10^3 / 4 = 785.4 \text{ cm}^3$

Check Weld Strength :

$f_{vx} = V_x / A = 200 / 31.4 = 6.37 \text{ kg/cm}^2$

$f_{vy} = V_y / A = 200 / 31.4 = 6.37 \text{ kg/cm}^2$



โครงการ : -

ชิ้นส่วน : PB1 หน้าที่ 2/2

เจ้าของ : -

ผู้ออกแบบ : -

สถานที่ : สุราษฎร์ธานี

รายการคำนวณออกแบบฐานเสาทอกลมโดยวิธีหน่วยแรงที่ยอมให้

(4) คำนวณออกแบบ (ต่อเนื่อง)

$$\text{Shear Stress : } f_v = \sqrt{(f_{vx}^2 + f_{vy}^2)} = 9.01 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{Resultant Stress : } f_r = f_v = 9.01 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{Weld E60 strength} = 891 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{Weld size required} = 9.01/891 = 0.01 \text{ cm} \Rightarrow 1 \text{ mm}$$

$$\text{Weld size used} = 3 \text{ mm} \geq 1 \text{ mm} \quad \mathbf{OK}$$

Tension Force in Anchor Bolts :

$$T_x = M_x/(0.5N_p + 0.5D) = 0 \text{ kg}$$

$$T_y = M_y/(0.5B_p + 0.5D) = 0 \text{ kg}$$

$$T_{\max} = (T_x + T_y)/2 = 0 \text{ kg}$$

$$\text{Bolt A307 : } F_t = 1400 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_t = T_{\max}/A_{\text{bolt}} = 0 \text{ kg/cm}^2 \leq F_t \quad \mathbf{OK}$$

Check Bearing Strength :

$$F_p = 0.35f'_c = 0.35 \times 210 = 74 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_A = P/A_p + M_x(N_p/2)/I_x + M_y(B_p/2)/I_y = 8.75 \text{ kg/cm}^2 \leq F_p \quad \mathbf{OK}$$

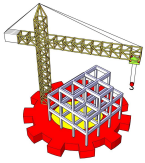
$$f_B = P/A_p + M_x(D/2)/I_x + M_y(D/2)/I_y = 8.75 \text{ kg/cm}^2$$

Required Plate Thickness :

$$\text{Cantilever Distance AB : } m = 9.14 \text{ cm}$$

$$M_{pl} = f_A m^2/3 + f_B m^2/6 = 365 \text{ kg-cm}$$

$$t = \sqrt{(8M_{pl}/F_y)} = 1.1 \text{ cm} \leq t_p \quad \mathbf{OK}$$



โครงการ : -
 เจ้าของ : -
 สถานที่ : สุราษฎร์ธานี

ชิ้นส่วน : C1 หน้าที่ 1/2
 ผู้ออกแบบ : -

รายการคำนวณคาน-เสาเหล็กรูปพรรณโดยวิธีหน่วยแรงที่ยอมให้

(1) คุณสมบัติเหล็ก

กำลังคราก $F_y = 2500 \text{ kg/cm}^2$ โมดูลัสยืดหยุ่น $E = 2.10e6 \text{ kg/cm}^2$

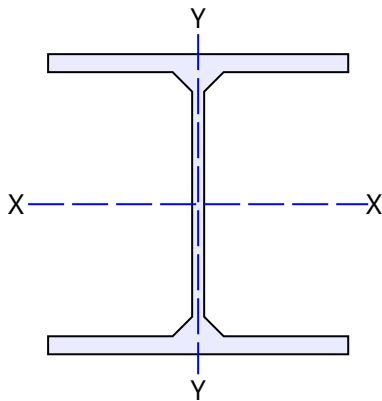
(2) น้ำหนักบรรทุก

แรงแนวแกน $P = 15 \text{ ton}$ โมเมนต์ดัด $M_x = 1 \text{ t-m}$

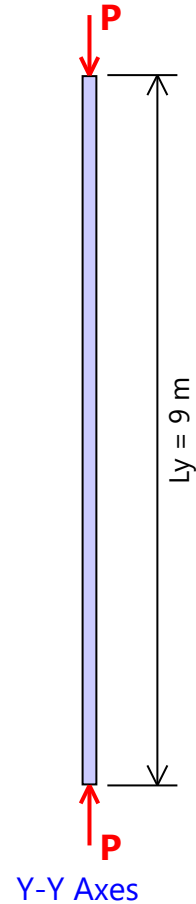
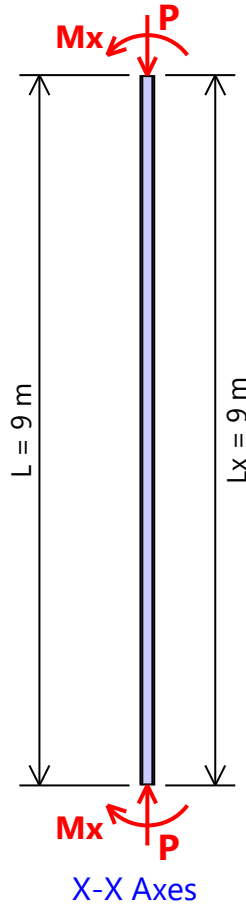
โมเมนต์ดัด $M_y = 0 \text{ t-m}$

(3) คาน-เสา หน้าตัด Wide Flange

W200x200x49.9



พื้นที่หน้าตัด $A = 63.53 \text{ cm}^2$
 รัศมีไจเรชั่น $r_x = 8.6 \text{ cm}$
 $r_y = 5.02 \text{ cm}$
 ความยาวเสา $L = 9 \text{ m}$
 ความยาวไร้ค้ำยัน $L_x = 9 \text{ m}$
 $L_y = 9 \text{ m}$
 ตัวคูณประสิทธิภาพ $K_x = 1.00$
 $K_y = 1.00$



(4) ตรวจสอบกำลังรับน้ำหนักบรรทุก

หน่วยแรงอัด $f_a = P/A = 15000 / 63.53 = 236 \text{ kg/cm}^2$

$C_c = \sqrt{(2\pi^2 \times 2.10 \times 10^6 / 2500)} = 128.8$

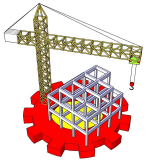
$(KL/r)_x = 1 \times 900 / 8.6 = 104.7$

$(KL/r)_y = 1 \times 900 / 5.02 = 179.3$ **Control**

$KL/r = 179.3 > C_c \rightarrow$ Elastic Buckling

$F_a = 12\pi^2 \times 2.10 \times 10^6 / (23 \times 179.3^2) = 336 \text{ kg/cm}^2$

$f_a / F_a = 0.7 > 0.15 \rightarrow$ Use AISC ASD Equation (H1-1) and (H1-2)



โครงการ : -

ชั้นส่วน : C1 หน้าที่ 2/2

เจ้าของ : -

ผู้ออกแบบ : -

สถานที่ : สุราษฎร์ธานี

รายการคำนวณคาน-เสาเหล็กรูปพรรณโดยวิธีหน่วยแรงที่ยอมให้

(4) ตรวจสอบกำลังรับน้ำหนักบรรทุก (ต่อเนื่อง)

$$\text{หน่วยแรงดัด } f_{bx} = M_x / S_x = 100000 / 472 = 212 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{หน่วยแรงดัด } f_{by} = M_y / S_y = 0 / 160 = 0 \text{ kg/cm}^2$$

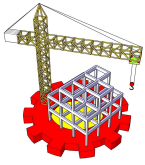
$$\text{กลางช่วง : } F_{bx} \leq 0.60F_y = 1125 \text{ kg/cm}^2 \text{ เนื่องจาก } L_x \geq L_u$$

$$\text{ปลายคาน : } F_{bx} = 0.66F_y = 0.66 \times 2500 = 1650 \text{ kg/cm}^2$$

$$F_{by} = 0.75F_y = 0.75 \times 2500 = 1875 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{Eq.(H1-1) : } 236/336 + 1.12 \times 212/1125 = 0.91 \leq 1.00 \text{ OK}$$

$$\text{Eq.(H1-2) : } 236/1500 + 212/1125 = 0.35 \leq 1.00 \text{ OK}$$



โครงการ : -

ชิ้นส่วน : P1

เจ้าของ : -

ผู้ออกแบบ : -

สถานที่ : สุราษฎร์ธานี

รายการคำนวณออกแบบแปโดยวิธีหน่วยแรงที่ยอมให้

(1) คุณสมบัติเหล็ก

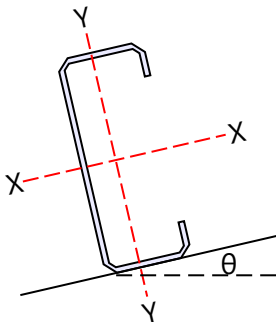
กำลังคราก $F_y = 2500 \text{ kg/cm}^2$ โมดูลัสยืดหยุ่น $E_s = 2.10e6 \text{ kg/cm}^2$

(2) ความยาวช่วงและแรงกระทำ

ความยาวช่วง $L = 5 \text{ m}$ น้ำหนักวัสดุถม $w_D = 10 \text{ kg/m}^2$

ระยะห่างแป $S = 1.25 \text{ m}$ น้ำหนักจร $w_L = 30 \text{ kg/m}^2$

มุมเอียงหลังคา $\theta = 13 \text{ องศา}$ แรงดันลม $w_W = 40 \text{ kg/m}^2$



(3) หน้าตัดแป C125x50x20x3.2

พื้นที่หน้าตัด $A = 7.807 \text{ cm}^2$

โมเมนต์อินเนอร์เซีย $I_x = 181 \text{ cm}^4$

$I_y = 26.6 \text{ cm}^4$

โมดูลัสหน้าตัด $S_x = 29 \text{ cm}^3$

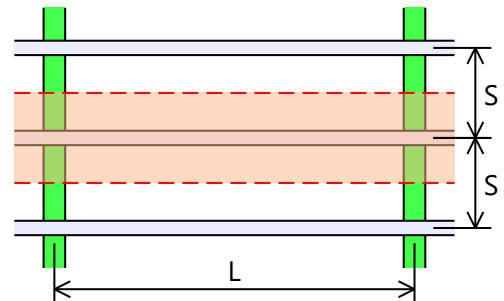
$S_y = 8.02 \text{ cm}^3$

(4) คำนวณออกแบบ

น้ำหนัก w_y กรณี 1 : $D + L = 18.1 + 36.5$
 $= 54.7 \text{ kg/m}$

น้ำหนัก w_y กรณี 2 : $D + 0.75L + 0.75(0.6W)$
 $= 18.1 + 0.75 \times 36.5 + 0.75(0.6 \times 50)$
 $= 68 \text{ kg/m}$ (ควบคุม)

น้ำหนัก w_x กรณี 2 : $D + 0.75L + 0.75(0.6W)$
 $= 4.2 + 0.75 \times 8.4 + 0.75(0.6 \times 0)$
 $= 10.5 \text{ kg/m}$



โมเมนต์ดัด $M_x = w_y L^2 / 8 = 68 \times 5^2 / 8 = 212.5 \text{ kg-m}$

โมเมนต์ดัด $M_y = w_x L^2 / 8 = 10.5 \times 5^2 / 8 = 32.8 \text{ kg-m}$

หน่วยแรงดัด $f_{bx} = M_x / S_x = 212.5 \times 100 / 29 = 732.8 \text{ kg/cm}^2$

หน่วยแรงดัด $f_{by} = M_y / S_y = 32.8 \times 100 / 8.02 = 409 \text{ kg/cm}^2$

ตรวจสอบหน่วยแรง $f_{bx} / 0.66F_y + f_{by} / 0.75F_y = 0.66 \leq 1.00$ **OK**

การแอ่นตัวมากที่สุด $\Delta = 5 \times 0.68 \times 500^4 / (384 \times 2.10e6 \times 181) = 1.46 \text{ cm}$

การแอ่นตัวที่ยอมให้ $\Delta_{allow} = L / 240 = 500 / 240 = 2.08 \text{ cm} \geq \Delta$ **OK**

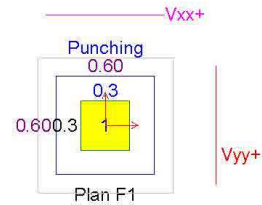
ตารางเหล็ก CARBON STEEL PIPE

Carbon Steel Pipe							
FOR GENERAL STRUCTURAL PURPOSES							
<i>Dimension Tolerance</i>							
<i>Side Length</i>							
: O. D ≤ 50 mm. ± 1.5 mm. Thickness : Under 3 mm. ± 0.3 mm.							
: O. D ≥ 50 mm. ± 1.5 % Thickness : 3 mm. or over, ± 10%							
: ± 10% Length : +50 mm., -0 mm.							
Nominal dimension	Outside Diameter	Thickness	Calculate Weight	Cross Sectional Area	Geometrical Moment of Inertia	Modulus of Section	Radius of Gyration
DN	D	T	W	A	I	Z	r
in.	mm.	mm.	kg/m.	cm ²	cm ⁴	cm ³	cm.
1/2 (15)	21.7	2.0	0.97	1.24	0.61	0.56	0.70
3/4 (20)	27.2	2.0	1.24	1.58	1.26	0.93	0.89
		2.3	1.41	1.80	1.41	1.03	0.88
1 (25)	34.0	2.3	1.80	2.29	2.89	1.70	1.12
1 1/4 (32)	42.7	2.3	2.29	2.92	5.97	2.80	1.43
		2.5	2.48	3.16	6.40	3.00	1.42
1 1/2 (40)	48.6	2.3	2.63	3.35	8.99	3.70	1.64
		2.5	2.94	3.62	9.65	3.97	1.63
		2.8	3.16	4.03	10.60	4.36	1.62

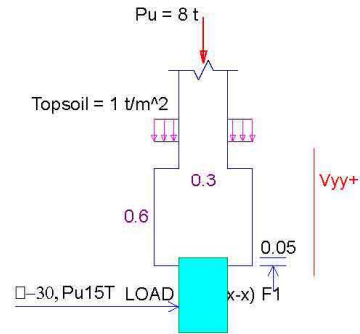
		3.2	3.58	4.56	11.80	4.86	1.61
2(50)	60.5	2.3	3.30	4.21	17.80	5.90	2.06
		3.2	4.52	5.76	23.70	7.84	2.03
		4.0	5.57	7.10	28.50	9.41	2.00
2 1/2 (65)	76.3	2.8	5.08	6.47	43.70	11.50	2.60
		3.2	5.77	7.35	49.20	12.90	2.59
		4.0	7.13	9.09	59.50	15.60	2.58
3 (80)	89.1	2.8	5.96	7.59	70.70	15.90	3.05
		3.2	6.78	8.64	79.80	17.90	3.04
3 1/2 (90)	101.6	3.2	7.76	9.89	120.0	23.60	3.48
		4.0	9.63	12.26	146.0	28.80	3.45
4 (100)	114.3	3.2	8.77	11.17	172.0	30.20	3.93
		3.5	9.58	12.18	187.0	32.70	3.92
		4.5	12.20	15.52	234.0	41.00	3.89
5 (125)	139.8	3.6	12.10	15.40	357.0	51.10	4.82
		4.0	13.40	17.07	394.0	56.30	4.80
		4.5	15.00	19.13	438.0	62.70	4.79
		6.0	19.80	25.22	566.0	80.20	4.74
6 (150)	165.2	4.5	17.80	22.72	734.0	88.90	5.68
		5.0	19.80	25.16	808.0	97.80	5.67
		6.0	23.60	30.01	952.0	115.0	5.63
		7.1	27.70	35.26	1,100.0	134.0	5.60
8 (200)	216.3	4.5	23.50	29.94	1,680.0	155.0	7.49
		5.8	30.10	38.36	2,130.0	197.0	7.45
		7.0	36.10	46.03	2,520.0	233.0	7.40
		8.2	42.10	53.61	2,910.0	269.0	7.36

> รายการคำนวณฐานรากบนเข็ม (PILE FOOTING) ACI-Ultimate Design
 > ชื่อฐานราก (Footing_Name) => F1

- วัสดุและค่าที่ใช้ออกแบบ (Materials & Design Parameters)
 คอนกรีต: $E_c = 200,056 \text{ ksc}$ $n = 10$ $F_c' = 173 \text{ ksc}$ Factor = 0.850
 $F_c = 147 \text{ ksc}$ $U_b = 44 \text{ ksc}$ $p = 0.5 \cdot p_{max} = 0.0105$
 a (depth of F_c' block) = $p \cdot d \cdot (F_y / F_c) = 0.1123 \text{ m}$.
 $M_c = 0.9 \cdot p \cdot d \cdot F_y \cdot (d - a/2) \cdot 10^4 = 69,656 \text{ kg-m/m. width}$
 เหล็ก: $E_s = 2,040,000 \text{ ksc}$ $F_y = 3,000 \text{ ksc}$
- ขนาดฐานรากและเสาเข็ม (Dimensions)
 Footing (Y * X) = 0.6 x 0.6 m Area = 0.36 m²
 Thickness, t = 0.6 m Volume = 0.22 m³
 Depth, d = t - d' = 0.525 m Covering, d' = 0.075 m
 Column: Rectangular (CY * CX) = 0.3 x 0.3 m



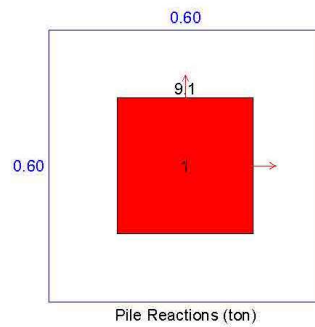
- น้ำหนักประลัยที่ใช้ออกแบบ (Ultimate Design Loads)
 Axial load, $P_u = 8 \text{ t}$, Wt. Footing = 0.5 t, Top soil = 1 t/m²
 Bending moment @ y-axis, $M_y = 0 \text{ t-m}$
 Bending moment @ x-axis, $M_x = 0 \text{ t-m}$



- กำลังแบกทานประลัยของเสาเข็ม (Ultimate Pile Load Capacity)
 Ultimate pile load, $R_u = 15 \text{ t}$ or 15,000 kg, Tension = 0%
 Number = 1 piles diameter = 0.3 m Spacing = 0.9 m
 Check: Max. pile reaction, $R_{max} = 9,086 < 15,000 \rightarrow \text{OK}$
 Min. pile reaction, $R_{min} = 9,086 > 0 \rightarrow \text{OK}$

- ตรวจสอบค่าหน่วยแรงเฉือนที่หน้าตัดวิกฤติ (Check Shears)
 Allowable beam shear V_{yy} , $V_{xx} = 0.85 \cdot 0.53 \cdot \text{sqr}(F_c') = 5.93 \text{ ksc}$
 Allowable punching shear $V_c = 0.85 \cdot 1.06 \cdot \text{sqr}(F_c') = 11.85 \text{ ksc}$
 Check: Beam shear, $V_{yy}/d_y = 0.00 < 5.93 \rightarrow \text{OK}$
 Beam shear, $V_{xx}/d_x = 0.00 < 5.93 \rightarrow \text{OK}$
 Punching shear, $V/(b_o \cdot d_{ef}) = 0.00 < 11.85 \rightarrow \text{OK}$
 ($V = 0 \text{ kg}$, $b_o = 0.000 \text{ m}$, $d_{ef} = 0.517 \text{ m}$)

- ค่าโมเมนต์ที่ข้อบเสาะและแรงเฉือนที่หน้าตัดวิกฤติ (M_{col} , V_{col} , V)
 about y-axis, $M_{colyy} = 1,333 \text{ kg-m/m. width} < M_c \Rightarrow \text{OK}$
 $V_{colyy} = 0 \text{ kg/m. width}$ $V_{yy} = 0 \text{ kg/m. width}$
 bar diameter, $D_{Byy} = 16 \text{ mm}$
 Effective depth, $d_y = d - 0.5 \cdot D_{Byy} = 0.517 \text{ m}$
 about x-axis, $M_{colxx} = 1,333 \text{ kg-m/m. width} < M_c \Rightarrow \text{OK}$
 $V_{colxx} = 0 \text{ kg/m. width}$ $V_{xx} = 0 \text{ kg/m. width}$
 bar diameter, $D_{Bxx} = 16 \text{ mm}$
 Effective depth, $d_x = d - D_{Bxx} - 0.5 \cdot D_{Bxx} = 0.501 \text{ m}$



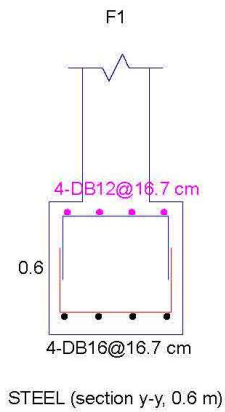
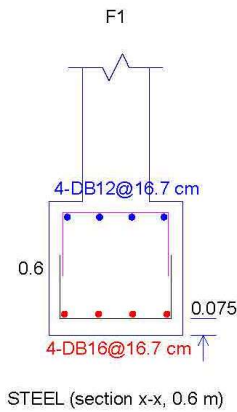
- ปริมาณเหล็กเสริมที่ต้องการ
 - Bending M_{colyy} : $A_{syy} = 0.96 \text{ cm}^2 / \text{m. width}$
 $A_{syy} = d_y \cdot (10^4) \cdot (F_c / F_y) \cdot (1 - \text{Sqr}(1 - 2 \cdot M_{colyy} / (0.9 \cdot F_c \cdot d_y \cdot d_y \cdot 10^4)))$
 - Bending M_{colxx} : $A_{sxx} = 0.99 \text{ cm}^2 / \text{m. width}$
 $A_{sxx} = d_x \cdot (10^4) \cdot (F_c / F_y) \cdot (1 - \text{Sqr}(1 - 2 \cdot M_{colxx} / (0.9 \cdot F_c \cdot d_x \cdot d_x \cdot 10^4)))$
 - Minimum steel $0.002 \cdot b \cdot t$, $A_{smin} = 12.00 \text{ cm}^2 / \text{m. width}$
 (for top bar, recommend 50% $A_{smin} = 6.00 \text{ cm}^2 / \text{m.}$)
 - Bonding ($V_{colyy} / (U_b \cdot (d_y - a/2))) \cdot (D_{Byy} / 4)$, $A_{syy} = 1.00 \text{ cm}^2 / \text{m.}$
 Bonded length, $L_d = (D_{Byy} \cdot F_y) / (4 \cdot U_b) = 27 \text{ cm}$
 - Bonding ($V_{colxx} / (U_b \cdot (d_x - a/2))) \cdot (D_{Bxx} / 4)$, $A_{sxx} = 1.03 \text{ cm}^2 / \text{m.}$
 Bonded length, $L_d = (D_{Bxx} \cdot F_y) / (4 \cdot U_b) = 27 \text{ cm}$

> รายการคำนวณฐานรากบนเข็ม (PILE FOOTING) ACI-Ultimate Design
 > ชื่อฐานราก (Footing_Name) => F1

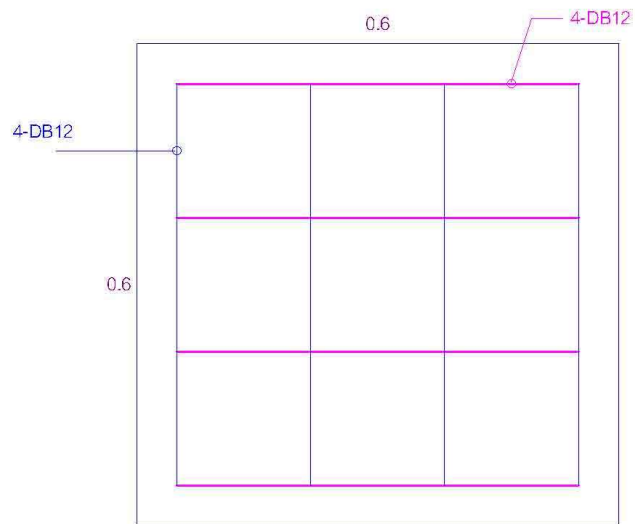
8) สรุปการเสริมเหล็กและแบบก่อสร้าง (Design Summary)

- Section x-x: Top bar => 4-DB12@16.7 cm > 50%Asmin => OK
- Bottom bar => 4-DB16@16.7 cm > Asxx (Bending), > Asxx (Bonding), > Asmin => OK
- Section y-y: Top bar => 4-DB12@16.7 cm > 50%Asmin => OK
- Bottom bar => 4-DB16@16.7 cm > Asyy (Bending), > Asyy (Bonding), > Asmin => OK
- Additional tied bar => not specified

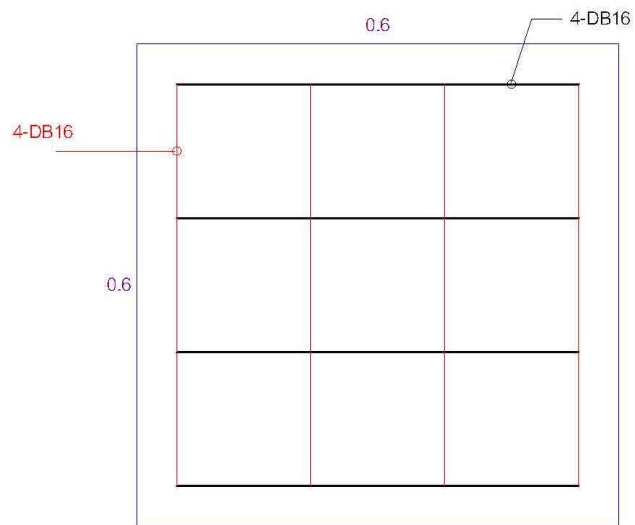
ปริมาณวัสดุที่ใช้: Steel weight = 21 kg
 Concrete volume = 0.22 cu.m
 Steel / Concrete = 95 kg/cu.m



- > รายการคำนวณฐานรากบนเข็ม (PILE FOOTING) ACI-Ultimate Design
- > ชื่อฐานราก (Footing_Name) => F1



Top Bar F1



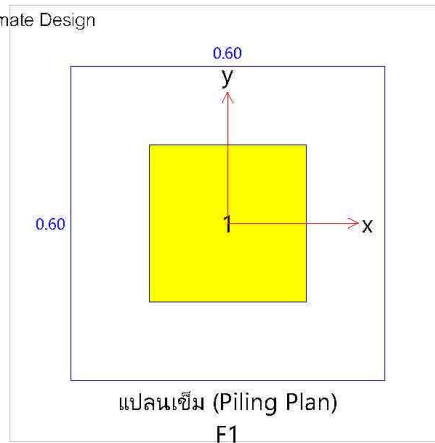
Bottom Bar F1

> รายการคำนวณฐานรากบนเข็ม (PILE FOOTING) ACI-Ultimate Design

> ชื่อฐานราก (Footing_Name) => F1

> Pile Coordinate Data

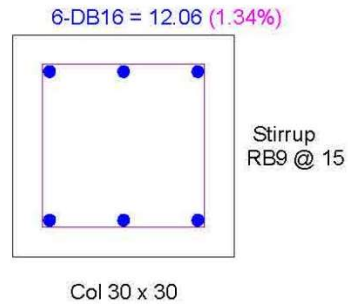
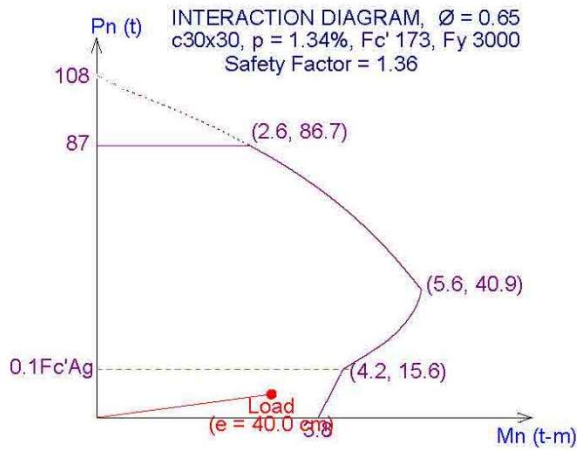
Pile#	X-Coor (m)	Y-Coor (m)
1	0.000	0.000



> ULTIMATE DESIGN OF RC COLUMN SECTION by ACI-Strength Method

$E_s = 2,040,000 \text{ ksc}$ $E_c = 200,056 \text{ ksc}$ $n = 10$
 $F_c' = 173 \text{ ksc}$ $F_y = 3,000 \text{ ksc}$

Column (B x D) = 30 x 30 cm $d' = 5 \text{ cm}$ $A_g = 900 \text{ cm}^2$ Length = 3 m (fix - fix)
 $P_u = 5 \text{ ton}$ $M_u = 2 \text{ ton-m}$ Reduction Factor = 1.000
 Load Factor = 1.5
 Steel required = 9.00 sq.cm $p = 1.00\%$ Stress Ratio = 0.849
 Steel selected = 12.06 sq.cm $p = 1.34\%$ Stress Ratio = 0.735 Safety Factor = 1.36
 Stirrup Spacing (cm) : RB6 = 26 RB9 = 26 RB12 = 26 DB10 = 26
 $P_o = \phi[0.85F_c'(A_g - A_{st}) + F_y A_{st}]$
 $\phi = 0.65$ (ACI318-2002, 05)
 $P_a = 0.8 * P_o$
 $cb = 6120 * d / (F_y + 6120)$ $ab = 0.85 * (cb)$
 $P_o = 108 \text{ t}$ $cb = 16.8 \text{ cm}$ $ab = 14.3 \text{ cm}$
 $P_a = 86.7 \text{ t}$ $M_a = 2.6 \text{ t-m}$ $ea = 3.0 \text{ cm}$
 $P_b = 40.9 \text{ t}$ $M_b = 5.6 \text{ t-m}$ $eb = 13.6 \text{ cm}$



[Project]

[Owner]

[Building]

[Engineer]

[Location]

[Date]

DESIGN RC. SLAB ON GRADE: Westergaard's Method

I. Data For Design

1.1.Short Span(S.)	5.00	m. OK!
1.2.Long Span(L.)	8.00	m. OK!
1.3.Live Load(LL.)	600.00	kg./m. ²
1.4.Type of Subgrade	4	sub+Silty+Clay
1.5.K of Subgrade	2.77	kg./cm. ³
1.6.Req. Thickness(t.)	17.14	cm.
1.7.Design Thickness	20.00	cm. OK!

II. Stress Due to Design Thickness

2.1.Radius of Relative	83.62	cm.
2.2.Check Thickness	15.70	cm.
2.3.Inter.Loading(ft1)	13.46	ksc. OK!
2.4.Edge Loading(ft2)	21.00	ksc. OK!

III. Required Min. Temp. Steel

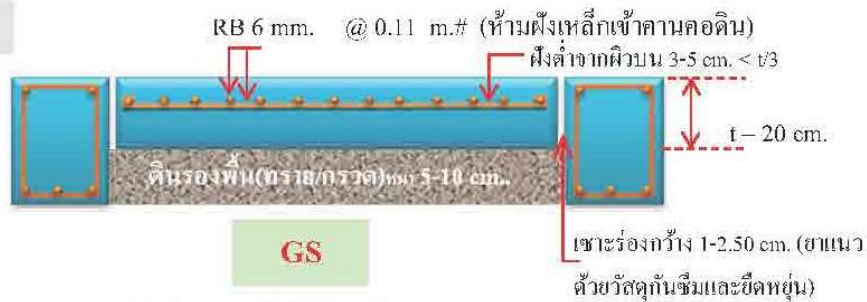
3.1.Short Span(Ass)	1.50	cm. ² /m.
3.2.Long Span(Asl)	2.40	cm. ² /m.

Table of Reinforcement For Selection

Side of Slab	Bar Size (mm.)	Area/Bar (cm. ²)	Required (bars/m.)	Design (bars/m.)	Spacing @(m.)
Short(S)	6	0.28	8.48	9	0.110
	9	0.64	3.77	4	0.250
& Long(L)	12	1.13	2.12	4	0.250
	16	2.01	1.19	4	0.250
	20	3.14	0.76	4	0.250

[Selection 6 mm. @ 0.11 m.]

พื้นภายใน



พื้นภายนอก

