

บทที่ 4

ผลการดำเนินงาน

4.1 รายละเอียดของโปรแกรมออกแบบฐานรากแผ่ร่วม

- 4.1.1 โปรแกรมออกแบบฐานรากแผ่ร่วมออกแบบโดยโปรแกรม Microsoft Excel 2003
- 4.1.2 โปรแกรมประยุกต์ Microsoft Excel 2003 ใช้งานภายใต้ Microsoft Window XP

4.2 ข้อจำกัดในการใช้งานโปรแกรมออกแบบฐานรากแผ่ร่วม

- 4.2.1 ไม่สามารถใช้ออกแบบในสภาพดินที่ต้องดอกเสาเข็ม หรือดินหลวม(Puncing shear failure)
- 4.2.2 ไม่สามารถออกแบบเหล็กเสริมในฐานรากได้
- 4.2.3 ไม่สามารถบอกได้ว่าออกแบบอย่างไรถึงประหยัดค่าใช้จ่ายในการก่อสร้างมากที่สุด
- 4.2.4 ไม่สามารถนำไปใช้ออกแบบฐานรากแผ่ร่วมแบบปูพรม(Mat Foundation)

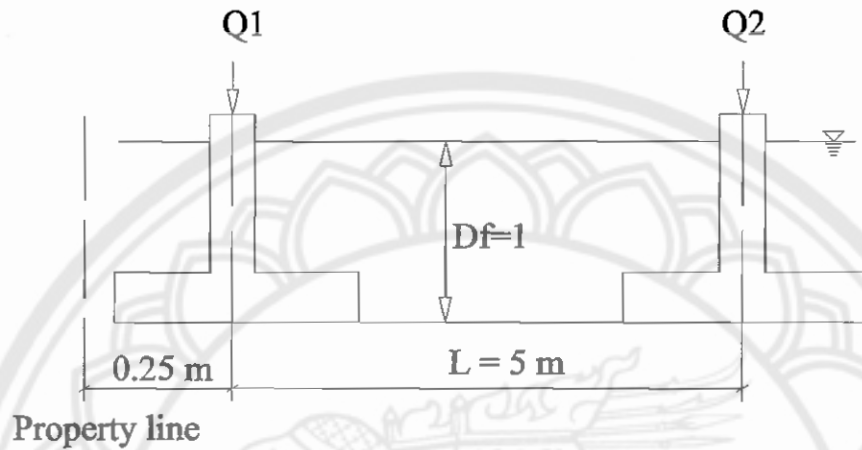
4.3 ตัวอย่างของผลการดำเนินงาน

ประกอบไปด้วย 3 เรื่องด้วยกัน ได้แก่

- 4.3.1 ตัวอย่างที่ 1 เรื่อง ฐานรากแผ่ร่วมแบบสี่เหลี่ยมผืนผ้า
- 4.3.2 ตัวอย่างที่ 2 เรื่อง ฐานรากแผ่ร่วมแบบสี่เหลี่ยมคางหมู
- 4.3.3 ตัวอย่างที่ 3 เรื่อง ฐานรากแผ่ร่วมแบบเชื่อมด้วยคาน

ตัวอย่างที่ 1 (Rectangular Combined Footing)

จงออกแบบฐานรากแผ่ร่วมเพื่อรองรับน้ำหนักเสาต้นนอก 50 ตันและเสาต้นใน 100 ตัน ระยะห่างระหว่างเสา 5 ม. ฐานรากอยู่ลึก 1.00 ม. จากระดับผิวดิน ดังรูป



และมีข้อมูลดินดังนี้

$$FS = 3$$

$$C = 4 \text{ T/m}^2$$

$$\Phi = 32 \text{ degree}$$

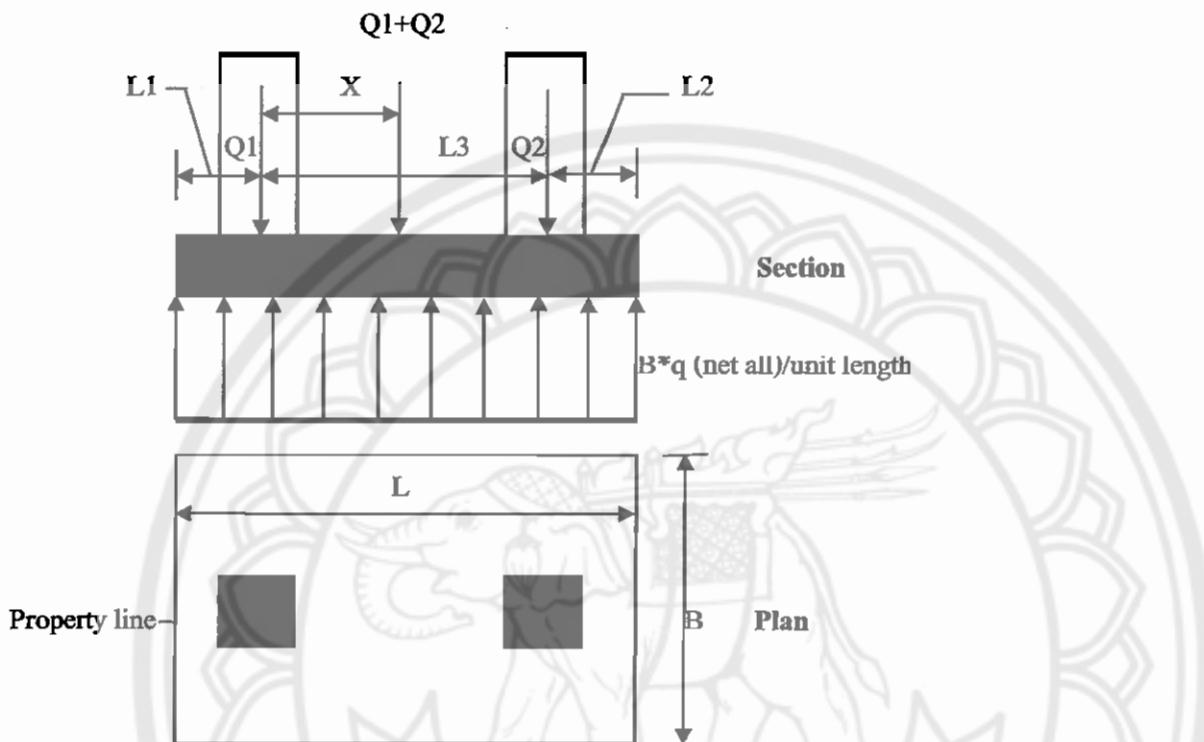
$$\gamma_{\text{sat}} = 1.9 \text{ T/m}^3$$

$$\gamma_t = 1.8 \text{ T/m}^3$$

Project :	ตัวอย่างที่ 1	Footing No.:	1
Engineer :		Date :	12/3/2006 9:12

CALCULATION SHEET OF ANALYSIS DESIGN COMBINED FOOTING FOUNDATION

Rectangular Combined Footing(RCF)



Unit

1

Column load Q_1

50	T
100	T

GENERAL BEARING CAPACITY THEORY

distant between center to center of column, $L_3 =$

5	m	
$L_1 =$	0.25	m

Bearing Capacity Factors

ϕ

32	degrees
----	---------

 C

4	T/m ²
---	------------------

$$N_q = \left[\tan \left(45 + \frac{\phi}{2} \right) \right]^2 (e^{\pi \tan \phi}) \quad N_c = \frac{(N_q - 1)}{\tan \phi} \quad N_\gamma = 2(N_q + 1) \tan \phi$$

N_c

35.49

 N_q

23.18

 N_γ

30.21

SHAPE, DEPTH, AND INCLINATION FACTORS

B_{assume}	1	m
L	7.17	m
D_f	1	m
β or ψ	0	degrees
D_f/B	1.00	
e	0	m

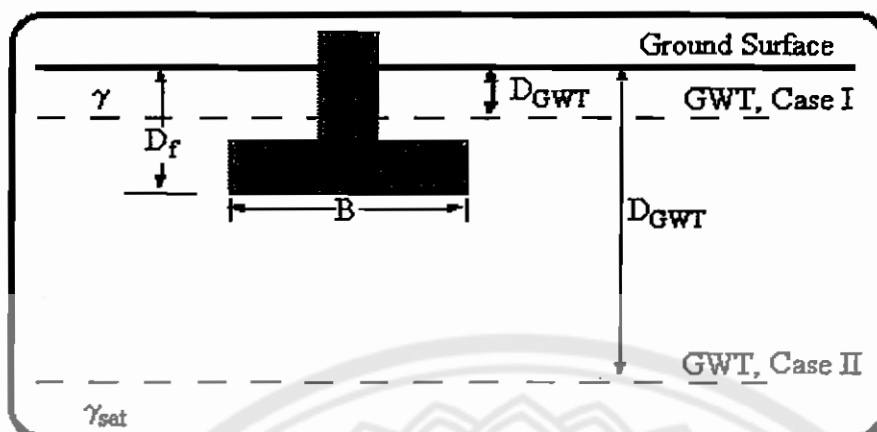
Shape Factors	Depth Factors	Inclination
$F_{cs} = 1 + \left(\frac{B}{L}\right) \left(\frac{N_q}{N_c}\right)$	$F_{cd} = 1 + 0.4 \left(\frac{D_f}{B}\right)$	$F_{ci} = \left(1 - \frac{\psi^*}{90^\circ}\right)^2$
$F_{qs} = 1 + \left(\frac{B}{L}\right) \tan \phi$	$F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \left(\frac{D_f}{B}\right)$	$F_{qi} = \left(1 - \frac{\psi^*}{90^\circ}\right)^2$
$F_{\gamma s} = 1 - 0.4 \left(\frac{B}{L}\right)$	$F_{\gamma d} = 1$	$F_{\gamma i} = \left(1 - \frac{\psi^*}{\phi}\right)^2$

If $D_f/B > 1$, the equations for the depth factor are given in the following

$F_{cd} = 1 + 0.4 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B}\right)$	$F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B}\right)$	$F_{\gamma d} = 1$
---------------------------------------------------------	-----------------------------------------------------------------------------------	--------------------

Shape Factors	Depth Factors	Load Inclination Factor
F_{cs} 1.09	F_{cd} 1.40	F_{ci} 1
F_{qs} 1.09	F_{qd} 1.28	F_{qi} 1
$F_{\gamma s}$ 0.94	$F_{\gamma d}$ 1	$F_{\gamma i}$ 1

CALCULATION OF SURCHARGE AT FOUNDATION LEVEL



$$D_{GWT} < D_f \quad q = \gamma D_{GWT} + (\gamma_{sat} - \gamma_w)(D_f - D_{GWT})$$

$$D_f < D_{GWT} < (D_f + B) \quad q = \bar{\gamma} D_f = \left[(\gamma_{sat} - \gamma_w) + \left(\frac{D_{GWT} - D_f}{B} \right) (\gamma - \gamma_{sat} + \gamma_w) \right] D_f$$

$$D_{GWT} > (D_f + B) \quad q = \gamma D_f$$

Depth of Ground Water Table from Ground Surface (D_{GWT}) m

Dry unit weight of soil γ_T T/m³

Saturate unit weight of soil γ_{sat} T/m³

Factor of Safety against bearing capacity FS

$\gamma_w =$ 1.00 T/m³

Width or length of foundation (B) 1.0 m

Depth of foundation (D_f) 1.0 m

$D_f + B =$ 2 m

Case 1

If $D_{GWT} < D_f$, Input 1

If $D_f \leq D_{GWT} \leq (D_f + B)$, Input 2

If $D_{GWT} > (D_f + B)$, (ระดับน้ำอยู่ลึกมาก) Input 3

Surcharge at foundation level q T/m²

unit weigth below foundation leve γ' T/m³

$$q_u = c N_c F_{cs} F_{cd} F_{ci} + q N_q F_{qs} F_{qd} F_{qi} + \frac{1}{2} \gamma' B N_\gamma F_{\gamma s} F_{\gamma d} F_{\gamma i}$$

$$q_{all} = \frac{q_u}{FS} \quad q_{all(net)} = \frac{(q_u - q)}{FS}$$

$$A = \frac{Q_1 + Q_2}{q_{all(net)}}$$

$$X = \frac{Q_2 L_3}{Q_1 + Q_2}$$

$$L = 2(X + L_1)$$

Ultimate Bearing Capacity q_u = 258.63 T/m²

Allowable Bearing Capacity q_{all} = 86.21 T/m²

Net Allowable Bearing Capacity $q_{all(net)}$ = 85.91 T/m²

Determine the area of the foundation, A = 1.75 m²

Determine the location of the resultant of the column loads, X = 3.33 m

Length of the foundation, L' = 7.17 m

L_2 = 1.92 m

Check B_{obtain} = 0.24 m

B_{assume} = 1.00 m

OK.ปลอดภัย

สรุป ขนาดของฐานราก B L
1.0 x 7.2 m²

Project : ตัวอย่างที่ 1

Data Input

ขนาด B	= 1 m
ϕ	= 32 degrees
C	= 4 T/m ²
Q_1	= 50 T , Q_2 = 100 T
L_1	= 0.25 m , L_3 = 5 m
D_f	= 1 m
β or ψ	= 0 degrees
D_{GWT}	= 0 m
γ_T	= 1.8 T/m ³
γ_{sat}	= 1.9 T/m ³
FS	= 3

หาค่าแถมของแรงลัพธ์ (X)

$$X = \frac{Q_2 L_3}{Q_1 + Q_2} = \frac{100 \times 5}{50 + 100} = 3.33 \text{ m}$$

หาความยาวของฐานราก (L)

$$L = 2(X + L_1) = 2 \times (3.33 + 0.3) = 7.17 \text{ m}$$

$$L_2 = L - L_1 - L_3 = 7.17 - 0.25 - 5 = 1.92 \text{ m}$$

จากข้อมูลข้างต้นจะได้

$$N_q = \tan^2 \left(45 + \frac{\phi'}{2} \right) e^{\pi \tan \phi'} \quad N_c = (N_q - 1) \cot \phi' \quad N_\gamma = 2(N_q + 1) \tan \phi'$$

$$= \tan^2 \left(45 + \frac{32}{2} \right) e^{\pi \tan 32} \quad = (23.18 - 1) \cot 32 \quad = 2(23.18 + 1) \tan 32$$

$$= 23.18 \quad = 35.49 \quad = 30.21$$

จัดอยู่ใน Case 1

$$q = 0.90 \text{ T/m}^2$$

$$\gamma = 0.90 \text{ T/m}^3$$

Shape Factors

$$F_{cs} = 1 + \left(\frac{B}{L} \right) \left(\frac{N_q}{N_c} \right) \quad F_{qs} = 1 + \left(\frac{B}{L} \right) \tan \phi' \quad F_{\gamma s} = 1 - 0.4 \left(\frac{B}{L} \right)$$

$$= 1 + \left(\frac{1}{7.17} \right) \left(\frac{23.18}{35.49} \right) \quad = 1 + \left(\frac{1}{7.17} \right) \tan 32 \quad = 1 - 0.4 \left(\frac{1}{7.17} \right)$$

$$= 1.09 \quad = 1.09 \quad = 0.94$$

Depth Factors จะเห็นว่า $D_f/B = 1.00$

กรณี $D_f/B \leq 1$

$$F_{cd} = 1 + 0.4 \left(\frac{D_f}{B} \right) \quad F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi' (1 - \sin \phi')^2 \frac{D_f}{B} \quad F_{\gamma s} = 1$$

$$= 1 + 0.4 \left(\frac{1}{1} \right) \quad = 1 + 2 \tan 32 (1 - \sin 32)^2 \left(\frac{1}{1} \right)$$

$$= 1.40 \quad = 1.28$$

กรณี $D_f/B > 1$

$$F_{cd} = 1 + 0.4 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B} \right) \quad F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi' (1 - \sin \phi')^2 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B} \right) \quad F_{\gamma d} = 1$$

$$= 1 + 0.4 \tan^{-1} \left(\frac{1}{1} \right)$$

$$= 1.31$$

$$= 1 + 2 \tan 32 (1 - \sin 32)^2 \tan^{-1} \left(\frac{1}{1} \right)$$

$$= 1.22$$

Load Inclination Factor

$$F_{ci} = F_{qi} = \left(1 - \left(\frac{\beta^\circ}{90^\circ} \right) \right)^2$$

$$= \left(1 - \left(\frac{0}{90} \right) \right)^2$$

$$= 1$$

$$F_{\gamma i} = \left(1 - \left(\frac{\beta^\circ}{\phi'} \right) \right)^2$$

$$= \left(1 - \left(\frac{0}{32} \right) \right)^2$$

$$= 1$$

คำนวณหา $q_{all(net)}$ โดย General Bearing Capacity

$$q_u = c' N_c F_{cs} F_{cd} F_{ci} + q N_q F_{qs} F_{qd} F_{qi} + \frac{1}{2} \gamma B' N_\gamma F_{\gamma s} F_{\gamma d} F_{\gamma i}$$

$$= (4 \times 35.49 \times 1.09 \times 1.40 \times 1) + (0.90 \times 23.18 \times 1.09 \times 1.28 \times 1) +$$

$$\left(\frac{1 \times 0.90 \times 1 \times 30.21 \times 0.94 \times 1 \times 1}{2} \right)$$

$$= 258.63 \text{ T/m}^2$$

$$q_{all} = \frac{q_u}{FS} = \frac{258.63}{3} = 86.21 \text{ T/m}^2$$

$$q_{all(net)} = \left(\frac{q_u - q}{F_s} \right) = \frac{258.63 - 0.90}{3} = 85.91 \text{ T/m}^2$$

หาขนาดของฐานราก

$$A = \frac{Q_1 + Q_2}{q_{all(net)}} = \frac{50 + 100}{85.91} = 1.75 \text{ m}^2$$

$$B_{obtain} = 0.24$$

$$B_{assume} = 1 \quad \text{OK.ปลอดภัย}$$

ดังนั้นเลือกใช้ขนาดของฐานราก (RCF) 1 x 7.2 m²

SUMMARY OF DESIGN (Rectangular Combined Footing (RCF))**DATA INPUT****SOIL PROPERTY**

Cohesive of soil	: C	=	4	T/m ²
Friction angle of soil	: ϕ	=	32	degrees
Unit weight of wet soil	: γ_T	=	1.8	T/m ³
Deep of ground water table	: DGWT	=	0	m
Unit weight of saturate soil	: γ_{sat}	=	1.9	T/m ³
Unit weight of water	: γ_w	=	1	T/m ³

LOAD DATA

Column load 1	: Q_1	=	50	T
Column load 2	: Q_2	=	100	T

DESIGN

Width of foundation	: B_{assume}	=	1	m
Deep of foundation	: D_f	=	1	m
Eccentric length	: e	=	0	m
Inclination angle	: β or ψ	=	0	
Factor of safety	: FS	=	3	

CALCULATION**EFFECT OF GROUND WATER TABLE**

CASE 1	Surcharge at foundation level	: q	=	0.90	T/m ²
	unit weight below foundation level	: γ	=	0.90	T/m ³

Bearing Capacity Factors

$N_c = 35.49$	$N_q = 23.18$	$N_\gamma = 30.21$
---------------	---------------	--------------------

Shape Factors

$F_{cs} = 1.09$	$F_{qs} = 1.09$	$F\gamma_s = 0.94$
-----------------	-----------------	--------------------

Depth Factors $D_f/B = 1.00$

$F_{cd} = 1.40$	$F_{qd} = 1.28$	$F\gamma_d = 1$
-----------------	-----------------	-----------------

Load Inclination Factor

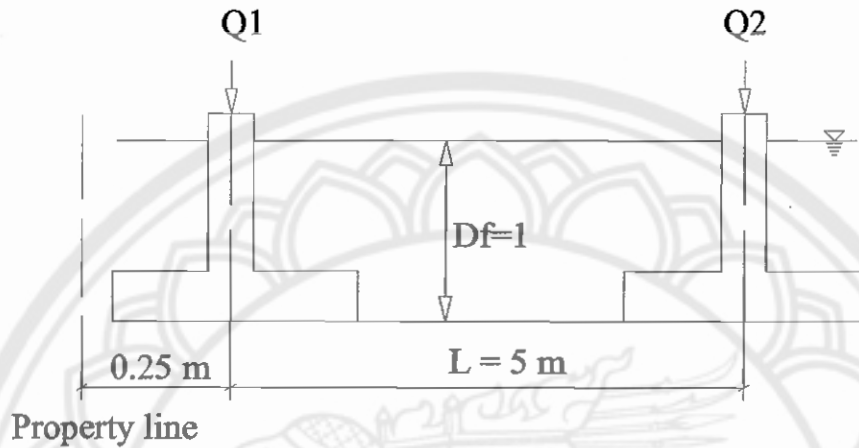
$F_{ci} = 1$	$F_{qi} = 1$	$F\gamma_i = 1$
--------------	--------------	-----------------

DATA OUTPUT

Ultimate Bearing Capacity	: q_u	=	258.63	T/m ²
Allowable Bearing Capacity	: q_{all}	=	86.21	T/m ²
Net Allowable Bearing Capacity	: $q_{all(net)}$	=	85.91	T/m ²
Width of foundation	: B	=	1	m
Length of foundation	: L	=	7.2	m

ตัวอย่างที่ 2 (Trapezoidal – shaped Combined Footing)

จงออกแบบฐานรากแผ่ร่วมเพื่อรองรับน้ำหนักเสาต้นนอก 90 ตันและเสาต้นใน 60 ตัน ระยะห่างระหว่างเสา 5 ม. ฐานรากอยู่ลึก 1.00 ม. จากระดับผิวดิน ดังรูป



และมีข้อมูลดินดังนี้

$$FS = 3$$

$$C = 4 \text{ T/m}^2$$

$$\Phi = 32 \text{ degree}$$

$$\gamma_{\text{sat}} = 1.9 \text{ T/m}^3$$

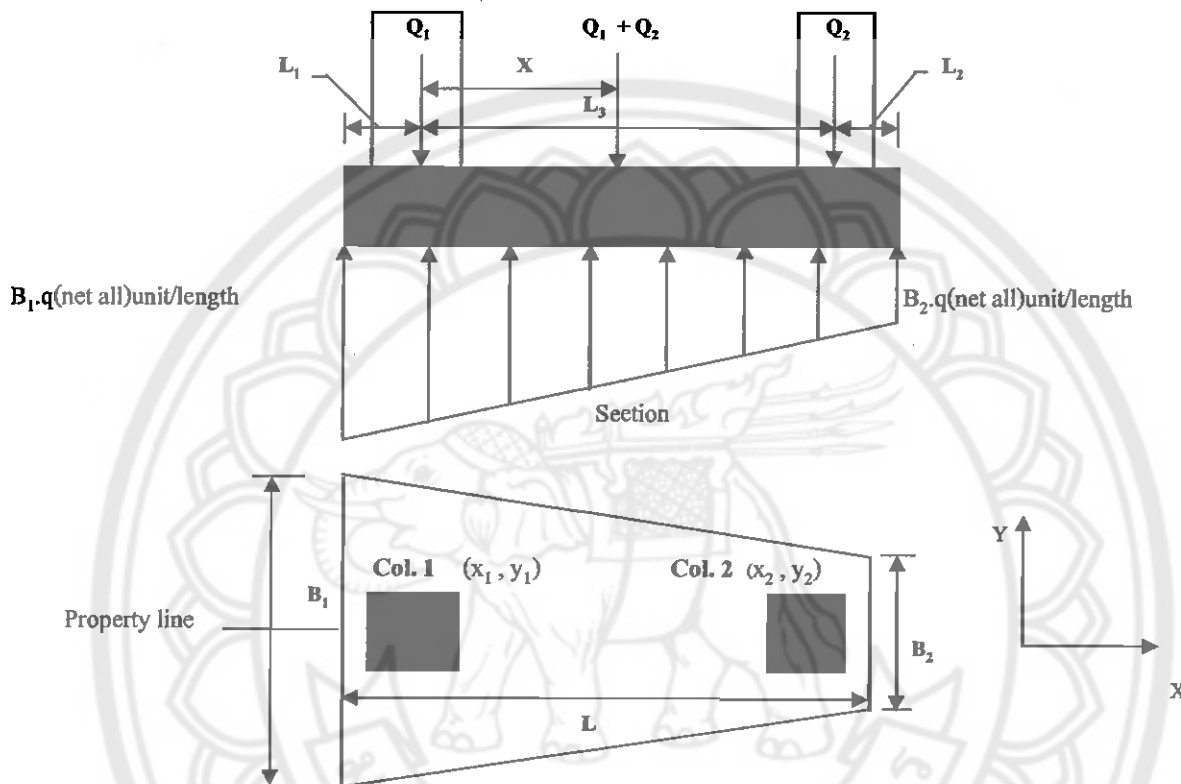
$$\gamma_t = 1.8 \text{ T/m}^3$$

Project : **ตัวอย่างที่ 2**
 Engineer :

Footing No.: **1**
 Date : **12/3/2006 12:52**

CALCULATION SHEET OF ANALYSIS DESIGN COMBINED FOOTING FOUNDATION

Trapezodal Combined Footing (TCF)



Unit **1**

Dimensions	Col. 1	Col. 2	Load	
Length, X (m)	0.25	0.25	Q ₁	90 T
Width, Y (m)	0.25	0.25	Q ₂	60 T
Distance, L ₁ (m)	0.25			
Distance, L ₂ (m)	0.25			
Distance, L ₃ (m)	5			
L (m)	5.50			

หาตำแหน่งของแรงลัพธ์ (X) **2** m

$$X = \frac{Q_2 L_3}{Q_1 + Q_2}$$

Check $\frac{L}{3} < X + L_1 < \frac{L}{2}$

1.83 < **2.25** < **2.75**

OK

GENERAL BEARING CAPACITY THEORY

Bearing Capacity Factors

ϕ	32	degrees
C	4	T/m ²

$$N_q = \left[\tan \left(45 + \frac{\phi}{2} \right) \right]^2 (e^{+c \tan \phi}) \quad N_c = \frac{N_q - 1}{\tan \phi} \quad N_\gamma = 2(N_q + 1) \tan \phi$$

N_c	35.49
N_q	23.18
N_γ	30.21

SHAPE, DEPTH, AND INCLINATION FACTORS

B_z assume	0.14	m
L	5.50	m
Df	1	m
β or ψ	0	degrees
Df/B	7.14	
e	0	m

$F_{cs} = 1 + \left(\frac{B}{L} \right) \left(\frac{N_q}{N_c} \right)$	$F_{cd} = 1 + 0.4 \left(\frac{D_f}{B} \right)$	$F_{ci} = \left(1 - \frac{\psi^*}{90^\circ} \right)^2$
$F_{qs} = 1 + \left(\frac{B}{L} \right) \tan \phi$	$F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \left(\frac{D_f}{B} \right)$	$F_{qi} = \left(1 - \frac{\psi^*}{90^\circ} \right)^2$
$F_{\gamma s} = 1 - 0.4 \left(\frac{B}{L} \right)$	$F_{\gamma d} = 1$	$F_{\gamma i} = \left(1 - \frac{\psi^*}{\phi^*} \right)^2$

If $D_f/B > 1$, the equations for the depth factor are given in the following

$$F_{cd} = 1 + 0.4 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B} \right) \quad F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B} \right) \quad F_{\gamma d} = 1$$

Shape Factors

F_{cs}	1.02
F_{qs}	1.02
$F_{\gamma s}$	0.99

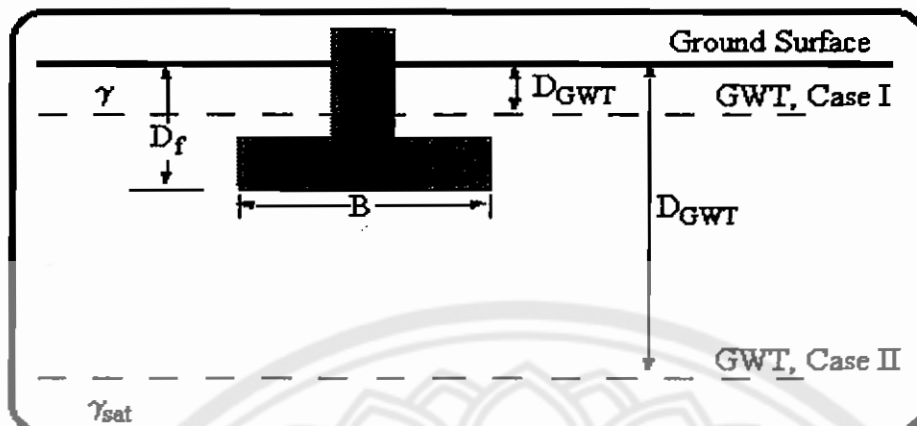
Depth Factors

F_{cd}	1.57
F_{qd}	1.40
$F_{\gamma d}$	1

Inclination

F_{ci}	1
F_{qi}	1
$F_{\gamma i}$	1

CALCULATION OF SURCHARGE AT FOUNDATION LEVEL



$$D_{GWT} < D_f \quad q = \gamma D_{GWT} + (\gamma_{sat} - \gamma_w)(D_f - D_{GWT})$$

$$D_f < D_{GWT} < (D_f + B) \quad q = \bar{\gamma} D_f = \left[(\gamma_{sat} - \gamma_w) + \left(\frac{D_{GWT} - D_f}{B} \right) (\gamma - \gamma_{sat} + \gamma_w) \right] D_f$$

$$D_{GWT} > (D_f + B) \quad q = \gamma D_f$$

Depth of Ground Water Table from Ground Surface (DGWT) m

Dry unit weight of soil γ T/m³

Saturate unit weight of soil γ_{sat} T/m³

Factor of Safety against bearing capacity FS

$\gamma_w = 1.00$ T/m³

Width or length of foundation (B) m

Depth of foundation (D_f) m

$D_f + B = 1.1$ m

Case

If $D_{GWT} < D_f$, Input

If $D_f < D_{GWT} < (D_f + B)$, Input

If $D_{GWT} > (D_f + B)$, (ระดับน้ำอยู่ลึกมาก) Input

Surcharge at foundation level q T/m²

unit weighth below foundation level γ T/m³

$$q_u = cN_c F_{cs} F_{cd} F_{ci} + qN_q F_{qs} F_{qd} F_{qi} + \frac{1}{2} \gamma' B N_\gamma F_{\gamma s} F_{\gamma d} F_{\gamma i}$$

$$q_{all} = \frac{q_u}{FS} \quad q_{all(net)} = \frac{(q_u - q)}{FS}$$

Ultimate Bearing Capacity q_u 258.42 T/m²

Allowable Bearing Capacity q_{all} 86.14 T/m²

Net Allowable Bearing Capacity $q_{all(net)}$ 85.84 T/m²

Determine the area of the foundation, $A =$ 1.75 m²

กำหนดค่า B_1 และ B_2 โดย

$$X + L_1 = \left[\frac{B_1 + 2B_2}{B_1 + B_2} \right] \frac{L}{3} \quad \longrightarrow \quad \boxed{1}$$

$$A = \frac{B_1 + B_2}{2} L \quad \longrightarrow \quad \boxed{2}$$

แทนค่าในสมการ 1 และ 2 จะได้

$$B_1 = \boxed{0.491} \text{ m}$$

$$B_2 = \boxed{0.144} \text{ m} \quad \text{OK ปลอดภัย}$$

สรุป

ดังนั้น Use Trapezodal Combined Footing

$B_1 = 0.5 \text{ m}$

$B_2 = 0.2 \text{ m}$

$L = 5.5 \text{ m}$

$$A = \frac{Q_1 + Q_2}{q_{all(net)}}$$

$$X = \frac{Q_2 L_3}{Q_1 + Q_2}$$

Project : ตัวอย่างที่ 2

หาตำแหน่งของแรงลัพธ์ (X)

$$X = \frac{Q_2 L_3}{Q_1 + Q_2} = \frac{60 \times 5}{90 + 60}$$

$$= 2 \text{ m}$$

หาความยาวของฐานราก $L=L_1+L_2+L_3$

$$= 0.25 + 0.25 + 5$$

$$= 5.50 \text{ m}$$

Check

$$\frac{L}{3} < X+L_1 < \frac{L}{2}$$

$$\frac{5.50}{3} < 2 + 0.25 < \frac{5.50}{2}$$

$$1.83 < 2.25 < 2.75 \text{ OK}$$

จากข้อมูลข้างต้นจะได้

$$N_q = \tan^2 \left(45 + \frac{\phi'}{2} \right) e^{\pi \tan \phi'} \quad N_c = (N_q - 1) \cot \phi' \quad N_\gamma = 2(N_q + 1) \tan \phi'$$

$$= \tan^2 \left(45 + \frac{32}{2} \right) e^{\pi \tan 32} \quad = (23.18 - 1) \cot 32 \quad = 2(23.18 + 1) \tan 32$$

$$= 23.18 \quad = 35.49 \quad = 30.21$$

จัดอยู่ใน Case 1

$$q = 0.90 \text{ T/m}^2$$

$$\gamma = 0.90 \text{ T/m}^3$$

Shape Factors

$$F_{cs} = 1 + \left(\frac{B}{L} \right) \left(\frac{N_q}{N_c} \right) \quad F_{qs} = 1 + \left(\frac{B}{L} \right) \tan \phi' \quad F_{\gamma s} = 1 - 0.4 \left(\frac{B}{L} \right)$$

$$= 1 + \left(\frac{0.14}{5.50} \right) \left(\frac{23.18}{35.49} \right) \quad = 1 + \left(\frac{0.14}{5.50} \right) \tan 32 \quad = 1 - 0.4 \left(\frac{0.14}{5.50} \right)$$

$$= 1.02 \quad = 1.02 \quad = 0.99$$

Depth Factors กรณี $D_f/B \leq 1$

$$F_{cd} = 1 + 0.4 \left(\frac{D_f}{B} \right) \quad F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi' (1 - \sin \phi')^2 \frac{D_f}{B} \quad F_{\gamma s} = 1$$

$$= 1 + 0.4 \left(\frac{1}{0.14} \right) \quad = 1 + 2 \tan 32 (1 - \sin 32)^2 \left(\frac{1}{0.14} \right)$$

$$= 3.86 \quad = 2.97$$

Data Input

สมมติ $B_{2(\text{assume})}$	= 0.14 m
ϕ	= 32 degrees
C	= 4 T/m ²
$Q_1 = 90 \text{ T}$, $Q_2 = 60 \text{ T}$	
Distance, L_1	= 0.25 m
Distance, L_2	= 0.25 m
Distance, L_3	= 5 m
D_f	= 1 m
β or ψ	= 0 degrees
D_{GWT}	= 0 m
γ_T	= 1.8 T/m ³
γ_{sat}	= 1.9 T/m ³
FS	= 3

กรณี $D_f/B > 1$

$$F_{cd} = 1 + 0.4 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B} \right) \quad F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi' (1 - \sin \phi')^2 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B} \right) \quad F_{\gamma d} = 1$$

$$= 1 + 0.4 \tan^{-1} \left(\frac{1}{0.14} \right) \quad = 1 + 2 \tan 32 (1 - \sin 32)^2 \tan^{-1} \left(\frac{1}{0.14} \right)$$

$$= 1.57 \quad = 1.40$$

Inclination

$$F_{ci} = F_{qi} = \left(1 - \left(\frac{\beta^\circ}{90^\circ} \right)^2 \right) \quad F_{\gamma i} = \left(1 - \left(\frac{\beta^\circ}{\phi'} \right)^2 \right)$$

$$= \left(1 - \left(\frac{0}{90} \right)^2 \right) \quad = \left(1 - \left(\frac{0}{32} \right)^2 \right)$$

$$= 1 \quad = 1$$

คำนวณหา $q_{all(net)}$ โดย General Bearing Capacity

$$q_u = c' N_c F_{cs} F_{cd} F_{ci} + q N_q F_{qs} F_{qd} F_{qi} + \frac{1}{2} \gamma B' N_\gamma F_{\gamma s} F_{\gamma d} F_{\gamma i}$$

$$= (4 \times 35.49 \times 1.02 \times 1.57 \times 1) + (0.90 \times 23.18 \times 1.02 \times 1.40 \times 1) +$$

$$\left(\frac{1 \times 0.90 \times 0.14 \times 30.21 \times 0.99 \times 1 \times 1}{2} \right)$$

$$= 258.42 \text{ T/m}^2$$

$$q_{all} = \frac{q_u}{FS} = \frac{258.42}{3} = 86.14 \text{ T/m}^2$$

$$q_{all(net)} = \left(\frac{q_u - q}{F_s} \right) = \frac{258.42 - 0.90}{3} = 85.84 \text{ T/m}^2$$

หาขนาดของฐานราก

$$A = \frac{Q_1 + Q_2}{q_{all(net)}} = \frac{90 + 60}{85.84} = 1.75 \text{ m}^2$$

คำนวณค่า B_1 และ B_2 โดย

$$X + L_1 = \left[\frac{B_1 + 2B_2}{B_1 + B_2} \right] \frac{L}{3} \quad \text{แทนค่าจะได้} \quad 2 + 0.25 = \left[\frac{B_1 + 2B_2}{B_1 + B_2} \right] \frac{5.50}{3} \quad \rightarrow \boxed{1}$$

$$A = \frac{B_1 + B_2}{2} L \quad \text{แทนค่าจะได้} \quad 1.75 = \left[\frac{B_1 + B_2}{2} \right] 5.50 \quad \rightarrow \boxed{2}$$

แทนค่าในสมการ 1 และ 2 จะได้

$$B_1 = 0.5 \text{ m}$$

$$B_2 = 0.2 \text{ m} \quad \text{OK ปลอดภัย}$$

SUMMARY OF DESIGN (Trapezodal Combined Footing (TCF))

DATA INPUT

SOIL PROPERTY

Cohesive of soil	:	C	=	4	T/m ²
Friction angle of soil	:	ϕ	=	32	degrees
Unit weight of wet soil	:	γ_T	=	1.8	T/m ³
Deep of ground water table	:	DGWT	=	0	m
Unit weight of saturate soil	:	γ_{sat}	=	1.9	T/m ³
Unit weight of water	:	γ_w	=	1	T/m ³

LOAD DATA

Column load 1	:	Q_1	=	90	T
Column load 2	:	Q_2	=	60	T

DESIGN

Width of foundation	:	B_{assume}	=	0.14	m
Deep of foundation	:	D_f	=	1	m
Eccentric length	:	e	=	0	m
Inclination angle	:	β or ψ	=	0	
Factor of safety	:	FS	=	3	

CALCULATION

EFFECT OF GROUND WATER TABLE

CASE 1	Surcharge at foundation level	:	q	=	0.90	T/m ²
	unit weight below foundation level	:	γ'	=	0.90	T/m ³

Bearing Capacity Factors

$N_c = 35.49$	$N_q = 23.18$	$N_\gamma = 30.21$
---------------	---------------	--------------------

Shape Factors

$F_{cs} = 1.02$	$F_{qs} = 1.02$	$F_{\gamma s} = 0.99$
-----------------	-----------------	-----------------------

Depth Factors $D_f/B = 7.14$

$F_{cd} = 1.57$	$F_{qd} = 1.40$	$F_{\gamma d} = 1$
-----------------	-----------------	--------------------

Load Inclination Factor

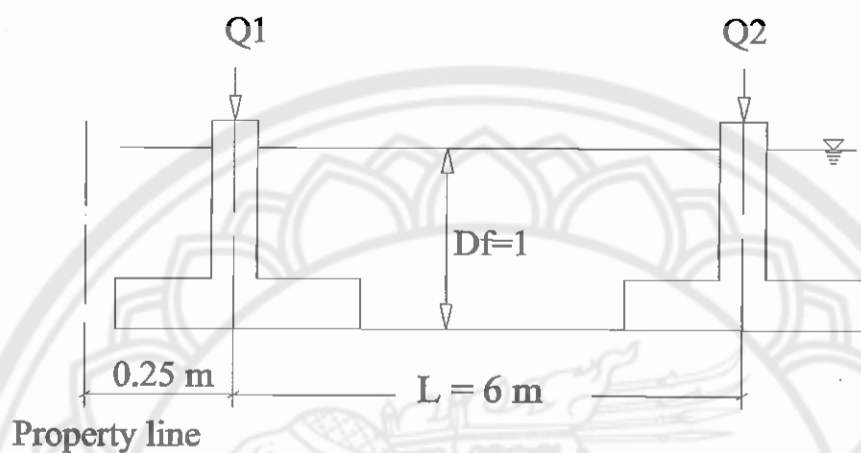
$F_{ci} = 1$	$F_{qi} = 1$	$F_{\gamma i} = 1$
--------------	--------------	--------------------

DATA OUTPUT

Ultimate Bearing Capacity	:	q_u	=	258.42	T/m ²
Allowable Bearing Capacity	:	q_{all}	=	86.14	T/m ²
Net Allowable Bearing Capacity	:	$q_{all(net)}$	=	85.84	T/m ²
Use Trapezodal Combined Footing	:	B_1	=	0.5	m
	:	B_2	=	0.2	m
	:	L	=	5.5	m

ตัวอย่างที่ 3 (Cantilever or Strap Combined Footing)

จงออกแบบฐานรากแผ่ร่วมเพื่อรองรับน้ำหนักเสาต้นนอก 100 ตันและเสาต้นใน 50 ตัน ระยะห่างระหว่างเสา 5 ม. ฐานรากอยู่ลึก 1.00 ม. จากระดับผิวดิน ดังรูป



และมีข้อมูลดินดังนี้

$$FS = 3$$

$$C = 4 \text{ T/m}^2$$

$$\Phi = 32 \text{ degree}$$

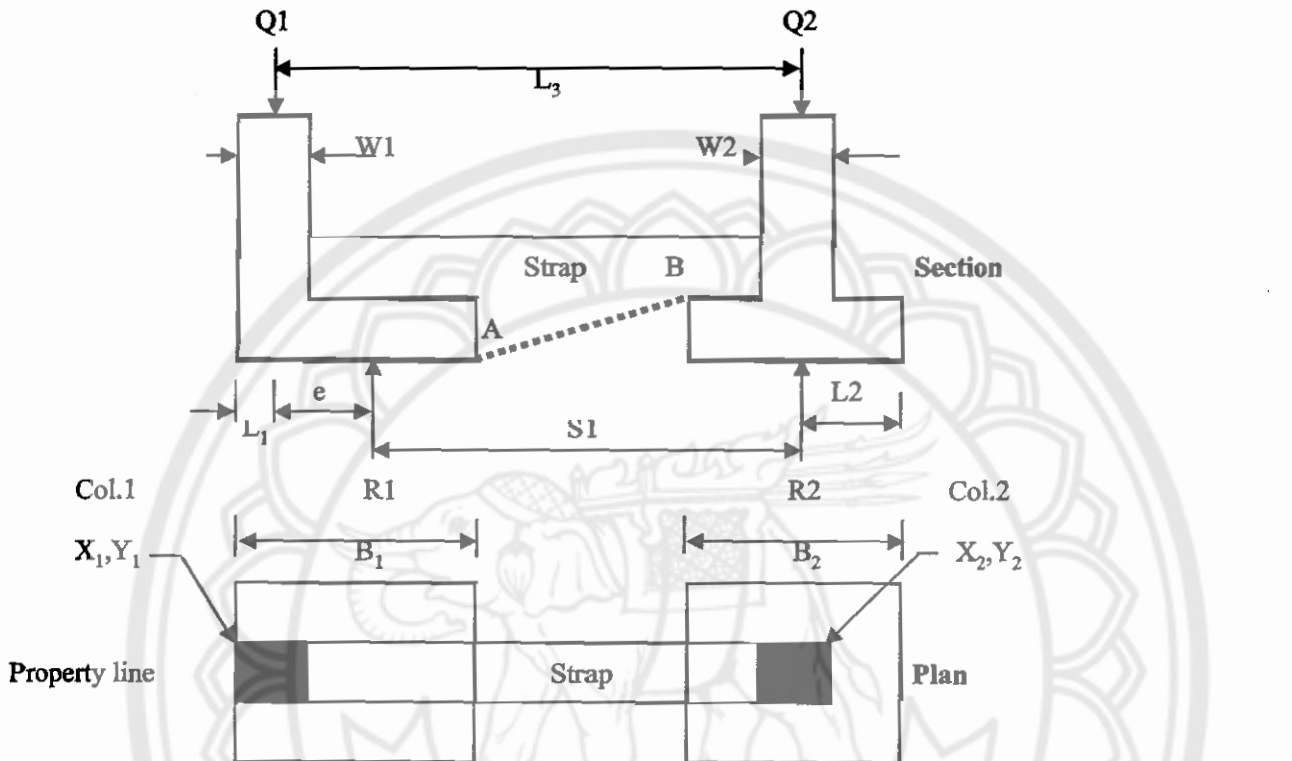
$$\gamma_{\text{sat}} = 1.9 \text{ T/m}^3$$

$$\gamma_t = 1.8 \text{ T/m}^3$$

Project :	ตัวอย่างที่ 3	Footing No.:	1
Engineer :		Date :	12/3/2006 13:02

CALCULATION SHEET OF ANALYSIS DESIGN COMBINED FOOTING FOUNDATION

Cantilever or Strap Combined Footing (CCF or SCF)



Unit

1

Load		Dimensions	
		Col.1	Col.2
Q ₁	100 T	Length,X	0.6
Q ₂	50 T	Width,Y	0.6
		L ₁	0.25 m
		L ₃	6 m

GENERAL BEARING CAPACITY THEORY

Bearing Capacity Factors

ϕ	32	degrees
C	4	T/m ²

$$N_q = \left[\tan \left(45 + \frac{\phi}{2} \right) \right]^2 (e^{\gamma \tan \phi}) \quad N_c = \frac{(N_q - 1)}{\tan \phi} \quad N_\gamma = 2(N_q + 1) \tan \phi$$

N _c	35.49
N _q	23.18
N _γ	30.21

SHAPE, DEPTH, AND INCLINATION FACTORS

$B_{2\text{assume}}$	1	m
L	3.00	m
D_f	1	m
β or ψ	0	degrees
D_f/B	1.00	

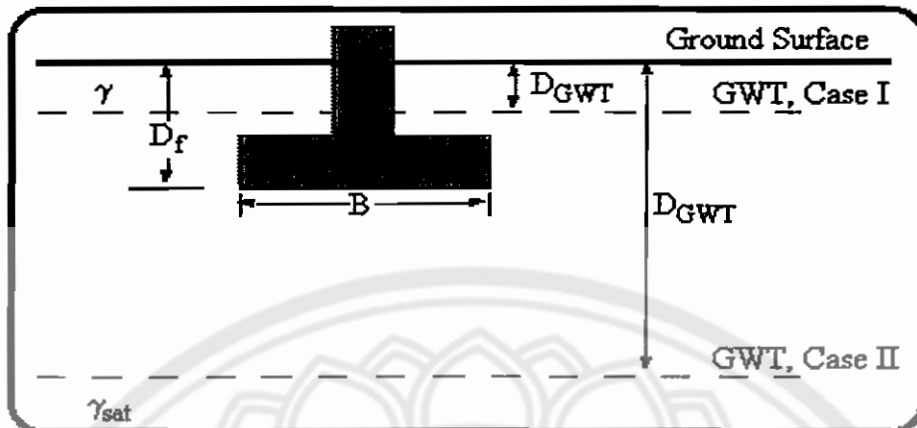
Shape Factors	Depth Factors	Inclination
$F_{cs} = 1 + \left(\frac{B}{L}\right) \left(\frac{M_d}{N_e}\right)$	$F_{cd} = 1 + 0.4 \left(\frac{D_f}{B}\right)$	$F_{ci} = \left(1 - \frac{\psi^*}{90^\circ}\right)^2$
$F_{qs} = 1 + \left(\frac{B}{L}\right) \tan \phi$	$F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \left(\frac{D_f}{B}\right)$	$F_{qi} = \left(1 - \frac{\psi^*}{90^\circ}\right)^2$
$F_{\gamma s} = 1 - 0.4 \left(\frac{B}{L}\right)$	$F_{\gamma d} = 1$	$F_{\gamma i} = \left(1 - \frac{\psi^*}{\phi^*}\right)^2$

If $D_f/B > 1$, the equations for the depth factor are given in the following

$$F_{cd} = 1 + 0.4 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B}\right) \quad F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B}\right) \quad F_{\gamma d} = 1$$

Shape Factors	Depth Factors	Inclination
F_{cs} 1.22	F_{cd} 1.40	F_{ci} 1
F_{qs} 1.21	F_{qd} 1.28	F_{qi} 1
$F_{\gamma s}$ 0.87	$F_{\gamma d}$ 1	$F_{\gamma i}$ 1

CALCULATION OF SURCHARGE AT FOUNDATION LEVEL



$$\begin{aligned}
 D_{GWT} < D_f & \quad q = \gamma D_{GWT} + (\gamma_{sat} - \gamma_w)(D_f - D_{GWT}) \\
 D_f < D_{GWT} < (D_f + B) & \quad q = \bar{\gamma} D_f = \left[(\gamma_{sat} - \gamma_w) + \left(\frac{D_{GWT} - D_f}{B} \right) (\gamma - \gamma_{sat} + \gamma_w) \right] D_f \\
 D_{GWT} > (D_f + B) & \quad q = \gamma D_f
 \end{aligned}$$

Depth of Ground Water Table from Ground Surface (DGWT) m

Dry unit weight of soil γ T/m³

Saturate unit weight of soil γ_{sat} T/m³

Factor of Safety against bearing capacity FS

$\gamma_w =$ 1.00 T/m³

Width or length of foundation (B) m

Depth of foundation (D_f) m

$D_f + B =$ m

Case

If $D_{GWT} < D_f$, Input

If $D_f \leq D_{GWT} \leq (D_f + B)$, Input

If $D_{GWT} > (D_f + B)$, (ระดับน้ำอยู่ลึกมาก) Input

Surcharge at foundation level q T/m²

unit weighth below foundation level γ' T/m³

$$q_u = c N_c F_{cs} F_{cd} F_{ci} + q N_q F_{qs} F_{qd} F_{qi} + \frac{1}{2} \gamma' B N_\gamma F_{\gamma s} F_{\gamma d} F_{\gamma i}$$

$$q_{all} = \frac{q_u}{FS} \quad q_{all(net)} = \frac{(q_u - q)}{FS}$$

Ultimate Bearing Capacity q_u 286.0 T/m²

Allowable Bearing Capacity q_{all} 95.3 T/m²

Net Allowable Bearing Capacity $q_{all(net)}$ 95.0 T/m²

สมมุติค่าระยะเบี่ยงศูนย์กลาง e ของเสาต้นนอก 1.25 m

ระยะห่างระหว่างศูนย์กลางของฐานรากทั้งสอง S_1 4.75 m

หาความดันดินที่กระทำบนฐานรากทั้งสอง

$$R_1 = 126.3 \text{ T}$$

$$R_2 = 23.7 \text{ T}$$

ตรวจสอบว่าฐานรากรับน้ำหนักได้หรือไม่

ฐานราก Q_1 รับได้ 380.1 T

ฐานราก Q_2 รับได้ 71.3 T

OK.รับได้

หาขนาดของฐานราก

พื้นที่ของฐานรากตัวนอก (A_1) 0.4 X 3.0 m²

พื้นที่ของฐานรากตัวใน (A_2) 0.5 X 0.5 m²

Project : ตัวอย่างที่ 3

Data

ขนาดเสา Col1	0.6 m x 0.6 m
ขนาดเสา Col2	0.6 m x 0.6 m
e	1.25 m
D_f	1 m
β or ψ	0 degrees
D_{GWT}	0 m
γ_T	1.8 T/m ³
γ_{sat}	1.9 T/m ³
FS	3

หาความยาวของฐานราก (L)

$$L = 2(e + L_1) = 2x(1.25 + 0.25) = 3.0 \text{ m}$$

จากข้อมูลข้างต้นจะได้

$$N_q = \tan^2\left(45 + \frac{\phi'}{2}\right) e^{\pi \tan \phi'}$$

$$= \tan^2\left(45 + \frac{32}{2}\right) e^{\pi \tan 32}$$

$$= 23.18$$

$$N_c = (N_q - 1) \cot \phi'$$

$$= (23.18 - 1) \cot 32$$

$$= 35.49$$

$$N_\gamma = 2(N_q + 1) \tan \phi'$$

$$= 2(23.18 + 1) \tan 32$$

$$= 30.21$$

Shape Factors

$$F_{cs} = 1 + \left(\frac{B}{L}\right) \left(\frac{N_q}{N_c}\right)$$

$$= 1 + \left(\frac{1}{3.0}\right) \left(\frac{23.18}{35.49}\right)$$

$$= 1.22$$

$$F_{qs} = 1 + \left(\frac{B}{L}\right) \tan \phi'$$

$$= 1 + \left(\frac{1}{3.0}\right) \tan 32$$

$$= 1.21$$

$$F_{\gamma s} = 1 - 0.4 \left(\frac{B}{L}\right)$$

$$= 1 - 0.4 \left(\frac{1}{3.0}\right)$$

$$= 0.87$$

Depth Factors

จะเห็นว่า $D_f/B = 1.00$

กรณี $D_f/B \leq 1$

$$F_{cd} = 1 + 0.4 \left(\frac{D_f}{B}\right)$$

$$= 1 + 0.4 \left(\frac{1}{1}\right)$$

$$= 1.40$$

$$F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi' (1 - \sin \phi')^2 \frac{D_f}{B}$$

$$= 1 + 2 \tan 32 (1 - \sin 32)^2 \left(\frac{1}{1}\right)$$

$$= 1.28$$

$$F_{\gamma s} = 1$$

จัดอยู่ใน Case 1

$$q = 0.90 \text{ T/m}^2$$

$$\gamma' = 0.90 \text{ T/m}^3$$

กรณี $D_f/B > 1$

$$F_{cd} = 1 + 0.4 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B} \right) \quad F_{qd} = 1 + 2 \tan \phi' (1 - \sin \phi')^2 \tan^{-1} \left(\frac{D_f}{B} \right) \quad F_{yd} = 1$$

$$= 1 + 0.4 \tan^{-1} \left(\frac{1}{1} \right) \quad = 1 + 2 \tan 32 (1 - \sin 32)^2 \tan^{-1} \left(\frac{1}{1} \right)$$

$$= 1.31 \quad = 1.22$$

Inclination

$$F_{ci} = F_{qi} = \left(1 - \left(\frac{\beta^\circ}{90^\circ} \right) \right)^2 \quad F_{ri} = \left(1 - \left(\frac{\beta^\circ}{\phi'} \right) \right)^2$$

$$= \left(1 - \left(\frac{0}{90} \right) \right)^2 \quad = \left(1 - \left(\frac{0}{32} \right) \right)^2$$

$$= 1 \quad = 1$$

คำนวณหา $q_{all(net)}$ โดย General Bearing Capacity

$$q_u = c' N_c F_{cs} F_{cd} F_{ci} + q N_q F_{qs} F_{qd} F_{qi} + \frac{1}{2} \gamma B' N_\gamma F_{\gamma s} F_{\gamma d} F_{\gamma i}$$

$$= (4 \times 35.49 \times 1.22 \times 1.40 \times 1) + (0.90 \times 23.18 \times 1.21 \times 1.28 \times 1) +$$

$$\left(\frac{1 \times 0.90 \times 1 \times 30.21 \times 1 \times 1 \times 1}{2} \right)$$

$$= 286.0 \text{ T/m}^2$$

$$q_{all} = \frac{q_u}{F_s} = \frac{286}{3} = 95.32 \text{ T/m}^2$$

$$q_{all(net)} = \left(\frac{q_u - q}{F_s} \right) = \frac{286 - 0.90}{3} = 95.02 \text{ T/m}^2$$

หาขนาดของฐานรากตัวใน (A_2)

$$B_2 = \sqrt{\frac{R_2}{q_{all(net)}}} = \sqrt{\frac{23.7}{95.02}}$$

ระยะห่างระหว่างศูนย์กลางของฐานรากทั้งสอง

$$S_1 = L_3 - e = 6 - 1.25 = 4.75 \text{ m}$$

หาขนาดของฐานรากตัวนอก (A_1)

$$B_1 = \frac{R_1}{L \cdot q_{all(net)}} = \frac{126.3}{3.0 \times 95.02}$$

หาความดันดินที่กระทำบนฐานรากทั้งสอง

$$R_1 = \frac{Q_1 L_3}{S_1} \quad R_2 = \frac{Q_2 S_1 - Q_1 e}{S_1}$$

$$L = 2(e + L_p) = 2(1.25 + 0.25)$$

$$= \frac{100 \times 6}{4.75}$$

$$= \frac{(50 \times 4.75 - 100 \times 1.25)}{4.75}$$

$$= 3.0 \text{ m}$$

$$= 126.3 \text{ T}$$

$$= 23.7 \text{ T}$$

สรุป

ขนาดฐานรากตัวใน 0.5 x 0.5 m²ขนาดฐานรากตัวนอก 0.4 x 3.0 m²

SUMMARY OF DESIGN (Cantilever or Strap Combined Footing (CCF or SCF))

DATA INPUT

SOIL PROPERTY

Cohesive of soil	:	C	=	4	T/m ²
Friction angle of soil	:	ϕ	=	32	degrees
Unit weight of wet soil	:	γT	=	1.8	T/m ³
Deep of ground water table	:	DGWT	=	0	m
Unit weight of saturate soil	:	γ_{sat}	=	1.9	T/m ³
Unit weight of water	:	γ_w	=	1	T/m ³

LOAD DATA

Column load 1	:	Q_1	=	100	T
Column load 2	:	Q_2	=	50	T

DESIGN

Width of foundation	:	$B_{2assume}$	=	1	m
Deep of foundation	:	D_f	=	1	m
Eccentric length	:	e	=	1.25	m
Inclination angle	:	β or ψ	=	0	
Factor of safety	:	FS	=	3	

CALCULATION

EFFECT OF GROUND WATER TABLE

CASE 1	Surcharge at foundation level	:	q	=	0.90	T/m ²
	unit weight below foundation level	:	γ'	=	0.90	T/m ³

Bearing Capacity Factors

$$N_c = 35.49 \quad N_q = 23.18 \quad N_\gamma = 30.21$$

Shape Factors

$$F_{cs} = 1.22 \quad F_{qs} = 1.21 \quad F_{\gamma s} = 0.87$$

Depth Factors $D_f/B = 1.00$

$$F_{cd} = 1.40 \quad F_{qd} = 1.28 \quad F_{\gamma d} = 1$$

Load Inclination Factor

$$F_{ci} = 1 \quad F_{qi} = 1 \quad F_{\gamma i} = 1$$

DATA OUTPUT

Ultimate Bearing Capacity	:	q_u	=	285.96	T/m ²
Allowable Bearing Capacity	:	q_{all}	=	95.32	T/m ²
Net Allowable Bearing Capacity	:	$q_{all(net)}$	=	95.02	T/m ²

FOUNDATION, A1

Width of foundation	:	B	=	0.4	m
Length of foundation	:	L	=	3.0	m

FOUNDATION, A2

Width of foundation	:	B	=	0.5	m
Length of foundation	:	L	=	0.5	m