

เอกสารอ้างอิง

1. วิศวกรรมสถานแห่งประเทศไทย. "มาตรฐานอาคารคอนกรีตเสริมเหล็ก." พงษ์เจริญ  
การพิมพ์. กรุงเทพมหานคร, 2524.
2. ACI Committee 318, "Building Code Requirements for Reinforced  
concrete," American Concrete Institute, Detroit, 1983.
3. ACI Committee 318, "Commentary on Building Code Requirements for  
Reinforced concrete," American concrete Institute, Detroit,  
1974.
4. Rice, P.F., and Hoffman, E.S., Structural Design Guide to the ACI  
Building Code, pp.75-181, Van Nostrand Reinhold Company,  
New York, 1977.
5. Wood, R.H. and Jones, L.L., Yield - Line Analysis of Slabs,  
400 pp., Thames and Hudson, Chatto & Windus, London,  
1967.
6. Hillerborg, A. Strip Method of Design, 256 pp., Viewpoint  
Publication, London, 1st ed., 1975.
7. Hillerborg, A., "Strimmetoden för Plattor På Pelare, Vinkelplattor  
mm", "1959 (Blakey, F.A., CSIRO, Division of Building Research  
, 1964).
8. Johansen, K.W. Brudlinicteorier, Jul. Gjellerups Forlag, Copenhagen,  
191 pp., 1943, (Cement and Concrete Association, 181 pp.,  
London, 1962.
9. Prager, W., and Hodge, P.G., Theory of perfectly Plastic Solids,  
Wiley, New York, 1951.

10. Hillerborg, A., "Equilibrium Theory for Reinforced Concrete Slabs,  
" Betong, 41, 171 - 182, 1956.
11. Crawford, R.E., "Limit Design of Reinforced Concrete Slabs,  
" Journal of Engineering Mechanics Division, Proc. ASCE,  
321-342.1964
12. Wood, R.H. and Armer, G.S.T. "The Theory of the Strip Method For  
Design of Slabs, Institution of Civil Engineers Proceedings,  
285-311, 1968
13. Armer, G.S.T., "The Strip Method : A New Approach to the Design  
of Slabs, Concrete, 358 - 363, 1968.
14. Armer, G.S.T. "Ultimate Load Tests of Slabs Designed by , the Strip  
Method, Institution of Civil Engineers Proceeding,  
313 - 331, 1968.
15. Rozvany, G.I.N., "Optimal Design of Axisymmetric Slabs,"  
Civil Engineering Transactions, 111 - 118, 1968.
- 16 Harrop, J., "Ultimate Load Design of Skew Slabs by the Strip  
Method, Building Science, 5 ( 2 ), 117 - 121, 1970.
17. Thakkar, M.C. & Sridhar Rao, J.K., "Design of Way Reinforced  
Concrete Rectangular Slabs by Modified Hillerborg's  
Strip Method", "Indian Concrete Journal, 158 - 166, 1970
18. Indian Standards Institution, "Indian Standard Code of Practice  
for plain and Reinforced Concrete, " pp. 98-101, New Delhi,  
1964.

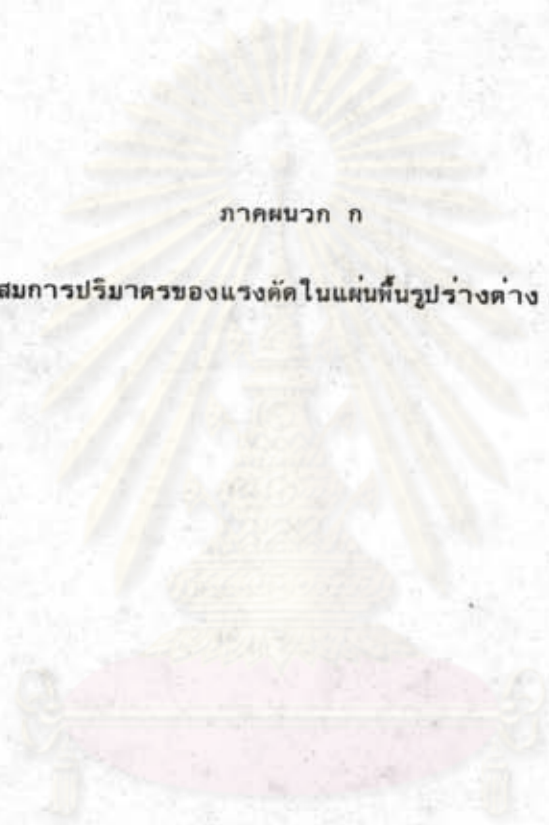


19. Kemp, K.O., "A Strip Method of Slab Design with Concentrated Loads or Supports, "Structural Engineer, 543 - 548, 1971.
20. Mallick, S.K., "The Strip Method for Reinforced Concrete Slabs," Indian Concrete Journal, 72 - 81, 1971.
21. Raju, N.K., "Optimised Strip Method for the Design of Freely Slabs," Indian Concrete Journal, 390-393, 1971
22. Thakkar, M.C. & Sridhar Rao, J.K. "Direct Design of Complex Slabs," Indian Concrete Journal, 290-294, 1972
23. Kanakapura S. Subba Roa, Rangaiah N. and Ranganatham B.U., "Lower Bound Limit Analysis of Rectangular Slabs, "Journal of the Structural Division, 2193-2207, 1977.
24. Rajatabhothi, R., "Limit Design of Rectangular Reinforced Concrete Slabs with Openings," Research Report Submitted to Georgia Institute of Technology in Partial Fulfillment of Requirements for Degree of Master of Science in Civil Engineering, January 1977.
25. สุธี ผลบำรุงวิชะระ, "การออกแบบแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าซึ่งมีช่องเปิดและที่รองรับเป็นแนวเส้น โดยทฤษฎีมีลด์ไลน์." วิทยานิพนธ์ปริญญาโทมหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมโยธา บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. 2528.
26. Park, R., and Gamble, W.L., Reinforced Concrete Slabs, 617 pp., John Wiley & Sons Inc., New York, 1980.
27. Park, R. and Pauley, T., Reinforced Concrete Structures 769 pp., Wiley, New York, 1975.

28. Timoshenko, S. and Woinosky-krieger, W., Theory of Plates and Shells, 588 pp., McGraw-Hill, 2nd ed.
29. ทักษิณ เทพชาตรี, "การวิเคราะห์หาค่าโมเมนต์ในแผ่นพื้นระบบ Flat plate ด้วยโปรแกรมไมโครคอมพิวเตอร์." คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. กรุงเทพฯ.
30. PCA, "Notes on ACI 318-71 Building Code Requirements with-Design Applications,"1972.
31. Rozvany, G.I.N."Slab with variable Straight Reinforcement, "Journal of the Structural Division, 1521-1532,1971.
32. Ferguson, P.F., Reinforced Concrete Fundamentals, pp. 453-465,John Wiley & Sons Inc., New York, 3rd ed.
33. Kemp, K.O., "Continuity Conditions in the Strip Method of Slab Design, "Institution of Civil Engineers Proceedings, 283, 1970

ศูนย์วิทยพัธพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย





ภาคผนวก ก

สมการปริมาตรของแรงคัตในแผ่นที่รูปร่างต่าง ๆ

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ. 1 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจัตุรัสชนิดที่ 1

พิจารณารูปที่ พ - 1 ซึ่งใช้วิธีถ่ายน้ำหนักบรรทุก ไปยังที่รองรับที่ไกลที่สุด ดังแสดงในรูปที่ พ - 1

ถ้าใช้อัตราส่วนของแรงดัดลมน้อยกว่าแรงดัดบวกเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1 - 1 จะหาค่าแรงดัดและจุดดัดกลับได้ดังนี้

$$M^+ = qB^2L^2 / 12$$

$$M^- = qB^2L^2 / 6$$

(พ - 1)

และ  $X_1 = 0.423 B$

พิจารณาที่หน้าตัด 2 - 2 ค่าแรงดัดและจุดดัดกลับจะมีค่าดังนี้

$$M^+ = qL^2 (1/48 + B^2/12)$$

$$M^- = qL^2 (1/24 + B^2/6)$$

(พ - 2)

และ  $X_2 = (3(1 - 2B) - \sqrt{36B - 12B^2 - 3}) / 12$

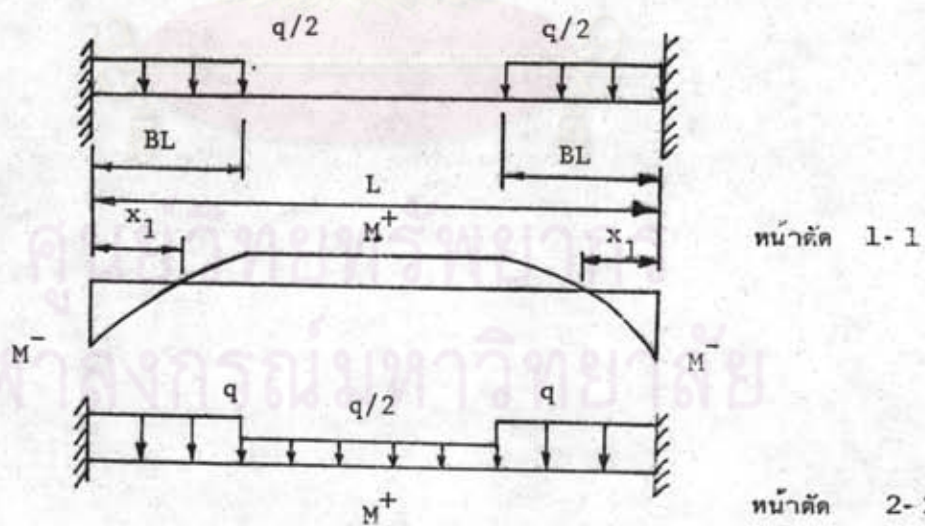
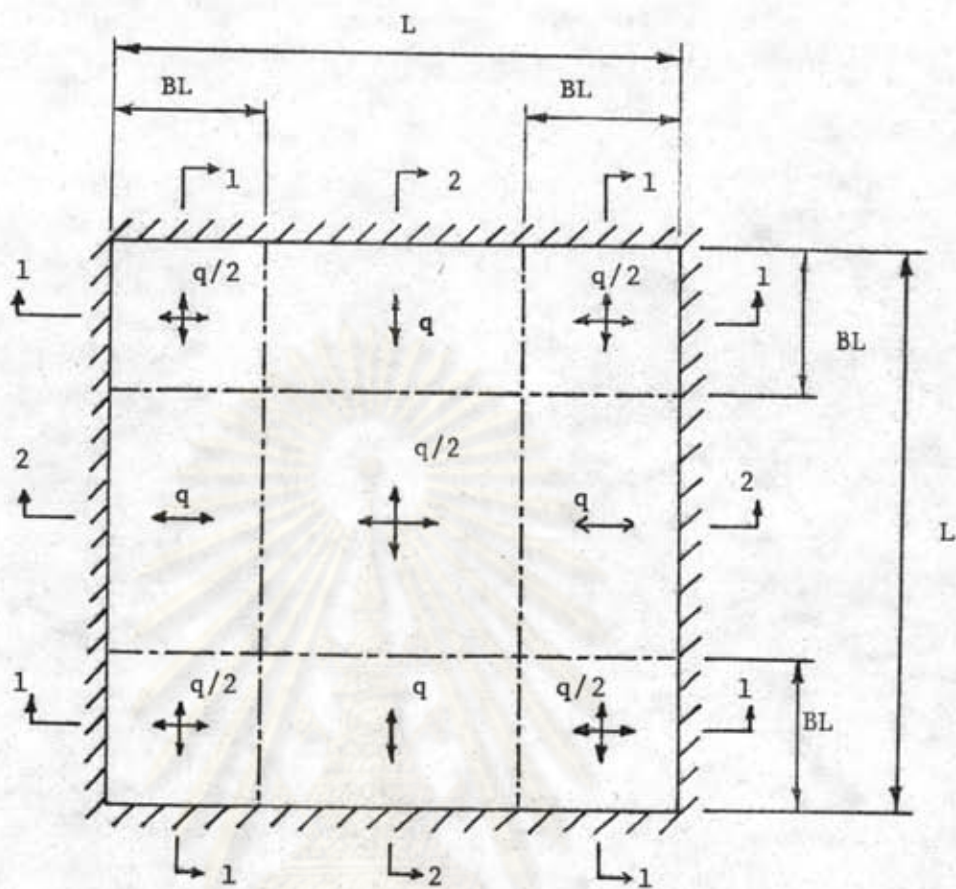
จากสมการ พ - 1 และ พ - 2 สามารถหาปริมาตรของแรงดัดได้ดังนี้

$$VM = 2qL^4 \left[ B^3 / 12 + (1/48 + B^2/12)(1-2B) + 2B^3X_1/3 + (1/12 + B^2/3)(1-2B)X_2 \right]$$

(พ - 3)

จากการวิเคราะห์หาค่า B จะพบว่า

เมื่อ  $B = 0.33325$  จะให้ปริมาตรของแรงดัดน้อยที่สุด



รูปที่ พ - 1 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัสชนิดที่ 1



พ. 2 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจัตุรัสชนิดที่ 2

พิจารณารูปที่ พ - 2 ใช้วิธีการถ่ายน้ำหนักดังแสดงในรูป

ที่หน้าตัด 1 - 1 จะมีแรงดัดสูงสุดดังนี้

$$M^+ = qB^2L^2/4 \quad (\text{พ-4})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 2 - 2 จะมีแรงดัดสูงสุดดังนี้

$$M^+ = qL^2 (1+4B^2) / 16 \quad (\text{พ-5})$$

จาก สมการ พ-4 และ พ-5 สามารถหาปริมาณของแรงดัดได้ดังนี้

$$VM = 2 qL^4 \left[ B^3 / 2 + (1+4B^2)(1-2B)/16 \right]$$

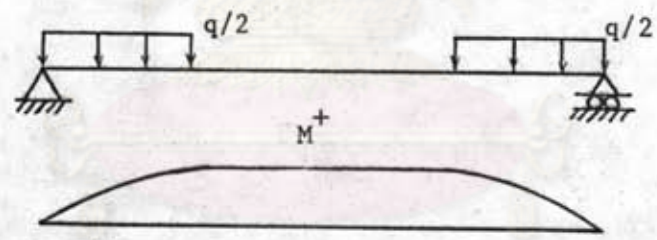
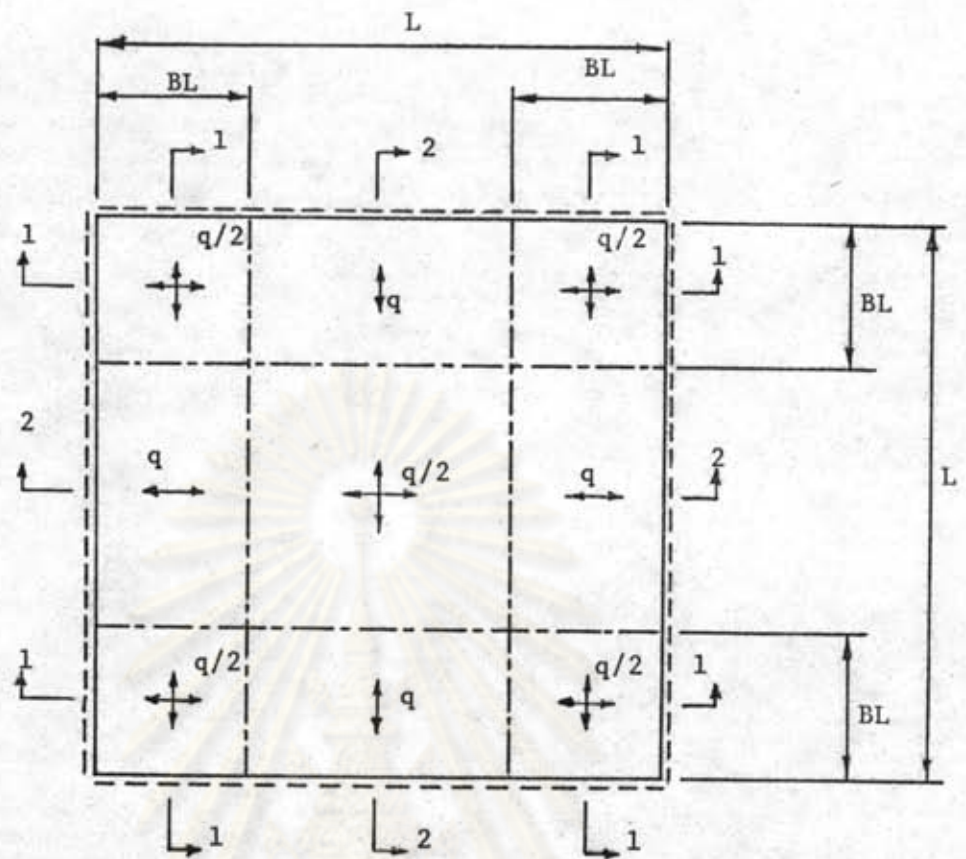
$$VM = qL^4 \left[ 1 - 2B + 4B^2 \right] / 8 \quad (\text{พ-6})$$

หาผลต่างอนุพันธ์ เทียบกับ B จะได้

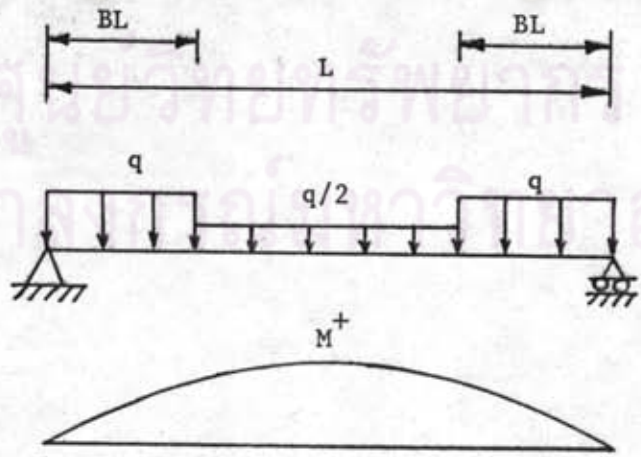
$$\frac{dVM}{dB} = - 2 + 8B = 0$$

ดังนั้น B = 0.25 จะให้ปริมาณของแรงดัดน้อยที่สุด

ศูนย์วิทยพัชกร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



หน้าตัด 1-1



หน้าตัด 2-2

รูปที่ พ - 2 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัสชนิดที่ 2

พ. 3 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัสชนิดที่ 3

พิจารณาแผ่นพื้น รูปที่ พ-3 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัสที่รองรับแบบยึดแน่น 1 ด้าน  
ด้านที่เหลือเป็นแบบยึดหมุน ใช้วิธีการแบ่งน้ำหนักบรรทุกดังแสดงในรูปที่ พ - 3

ถ้าใช้อัตราส่วนของแรงดัดลบก้อนแรงดัดบวก มีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1 - 1 สามารถหาค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับดังนี้

$$\begin{aligned} M^+ &= qA^2L^2 / 4 \\ M^- &= qA^2L^2 / 2 \\ \text{และ } X_1 &= 0.732A \end{aligned} \quad (\text{พ-7})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 2 - 2 หาค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับได้ดังนี้

$$\begin{aligned} M^+ &= qL^2 (0.2679 - 2A^2) / 8 \\ M^- &= qL^2 (0.2679 - 2A^2) / 4 \\ X_2 &= (3.464A + 1.268 - \sqrt{8.785A - 4A^2 - 0.536}) / 4 \end{aligned} \quad (\text{พ-8})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 3 - 3 หาค่าแรงดัดได้เหมือนสมการ พ-4

พิจารณาที่หน้าตัด 4-4 หาค่าแรงดัดได้เหมือนสมการ พ - 5

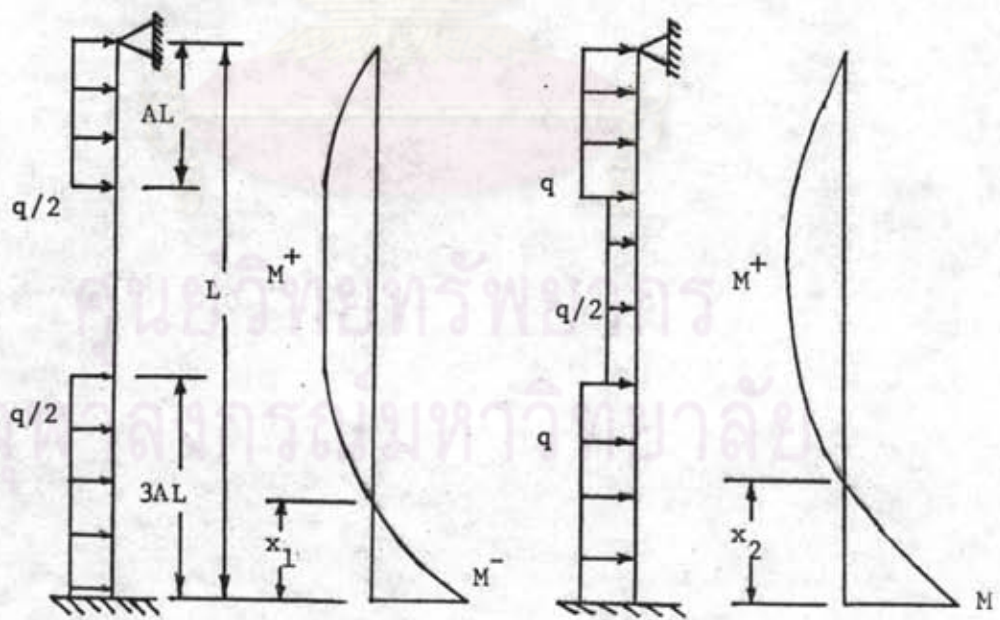
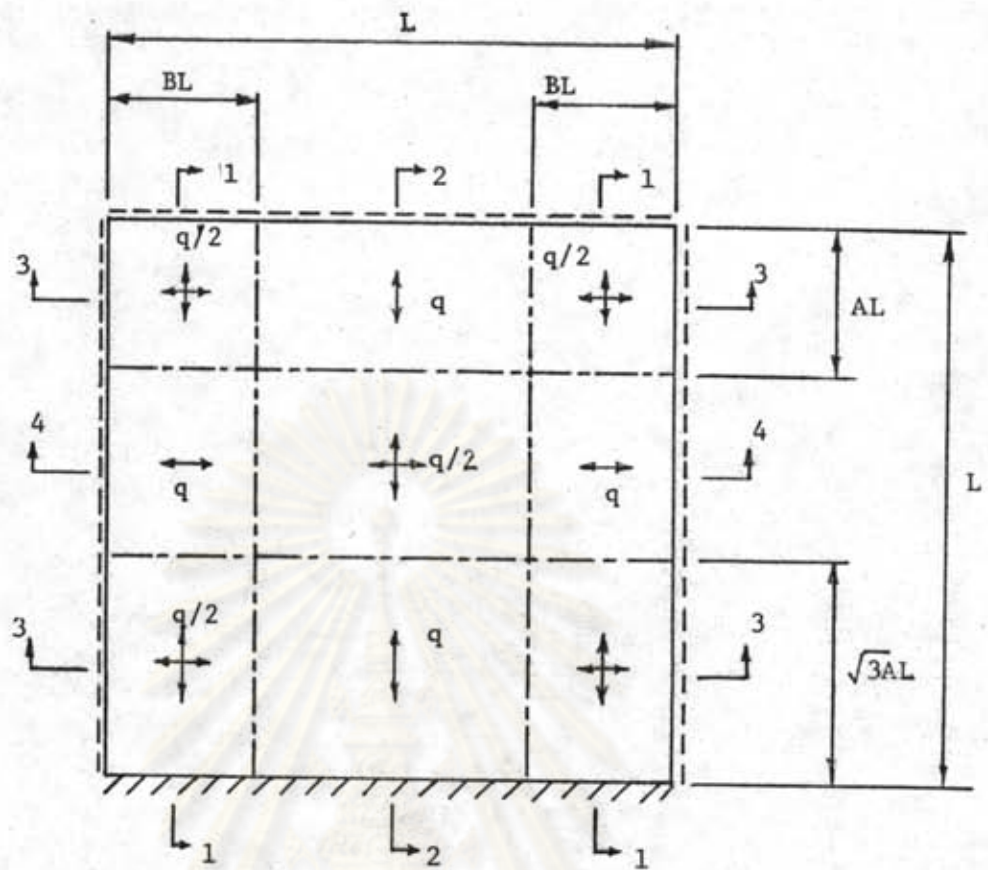
ดังนั้นจะสามารถหาปริมาณของแรงดัดได้ดังนี้คือ

$$\begin{aligned} VM &= qL^4 \left[ 0.096 - 0.171A + 0.25B^2 + 0.25A^2 - 0.067B + 0.732BA^3 \right. \\ &\quad \left. + (0.5 - B) (B^2 + 0.134)X_2 \right] \end{aligned} \quad (\text{พ-9})$$

จากสมการวิเคราะห์หาค่า A และ B ซึ่งให้ค่าปริมาณแรงดัดน้อยที่สุดจะได้ค่า A  
และ B ดังนี้คือ

$$A = 0.2749 \quad \text{และ} \quad B = 0.1299$$

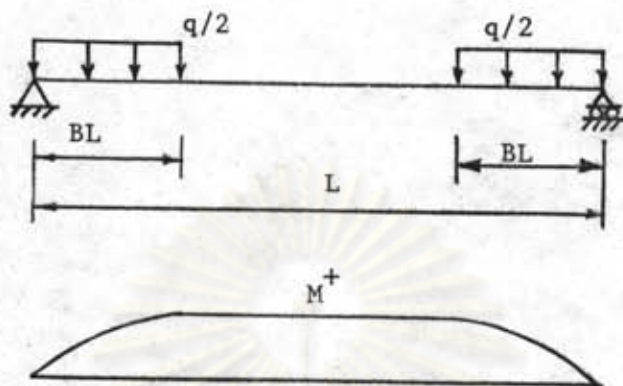




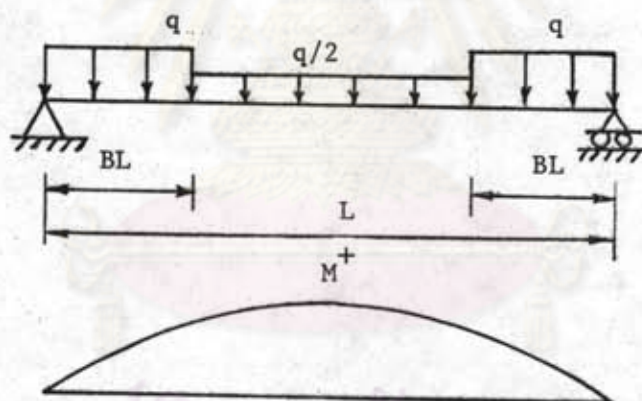
หน้าตัด 1 - 1

หน้าตัด 2 - 2

รูปที่ พ - ๓ แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัสชนิดที่ ๓



หน้าตัด 3 - 3



หน้าตัด 4 - 4

(ต่อ) รูปที่ พ - 3 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัสชนิดที่ 3

พ. 4 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัสชนิดที่ 4

พิจารณาแผ่นพื้นรูปที่ พ - 4 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัส ซึ่งมีที่รองรับ เป็นแบบยึดแน่น 2 ด้าน อยู่ตรงกันข้ามกัน ด้านที่เหลือเป็นที่รองรับแบบยึดหมุน แฉ่งน้ำหนักบรรทุกทุกตัวแสดงใน รูปที่ พ - 4

ถ้าใช้อัตราส่วนของแรงดัดลมน้อยกว่าแรงดัดมวกมีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1 - 1 จะหาค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับตามสมการ พ - 1 เพียงแต่เปลี่ยนสัมประสิทธิ์ A ในสมการ พ - 1 เป็น B

พิจารณาที่หน้าตัด 2 - 2 ค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับจะหาค่าได้ตามสมการ พ - 2 เพียงแต่เปลี่ยนสัมประสิทธิ์ A ในสมการ พ - 2 เป็น B

พิจารณาที่หน้าตัด 3 - 3 จะหาค่าแรงดัดสูงสุดได้ตั้งสมการ พ - 4

พิจารณาที่หน้าตัด 4 - 4 จะหาค่าแรงดัดสูงสุดได้ตั้งสมการ พ - 5

จากสมการ พ - 1 พ - 2 พ - 4 และ พ - 5 สามารถหาปริมาณของแรงดัด ได้ดังนี้

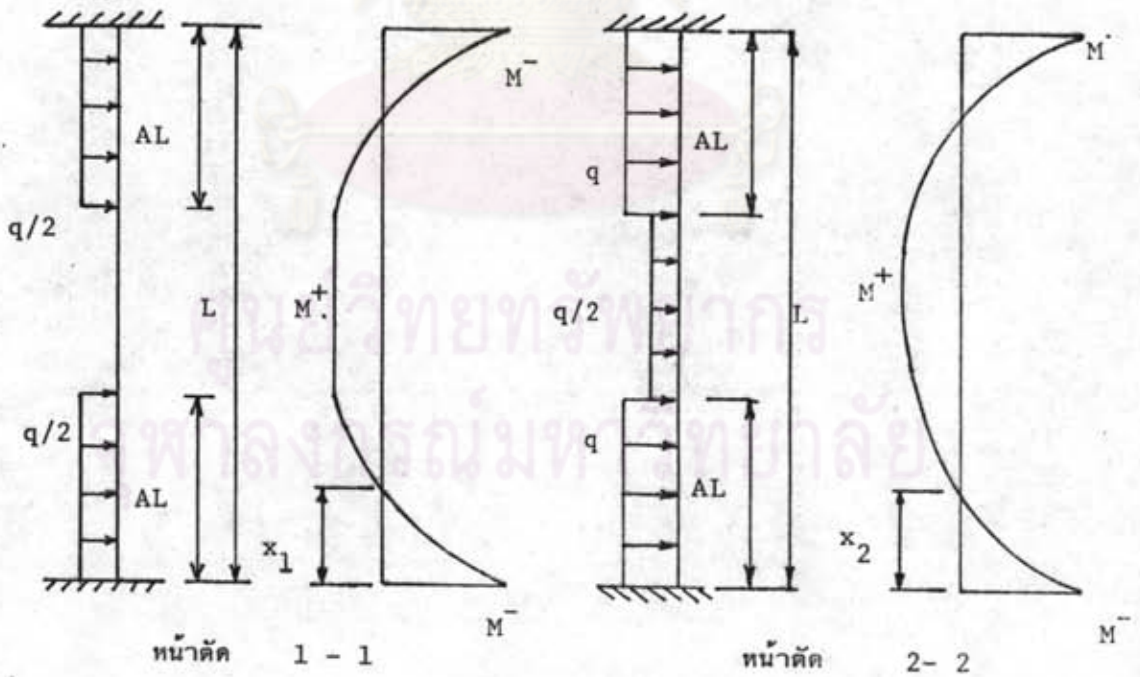
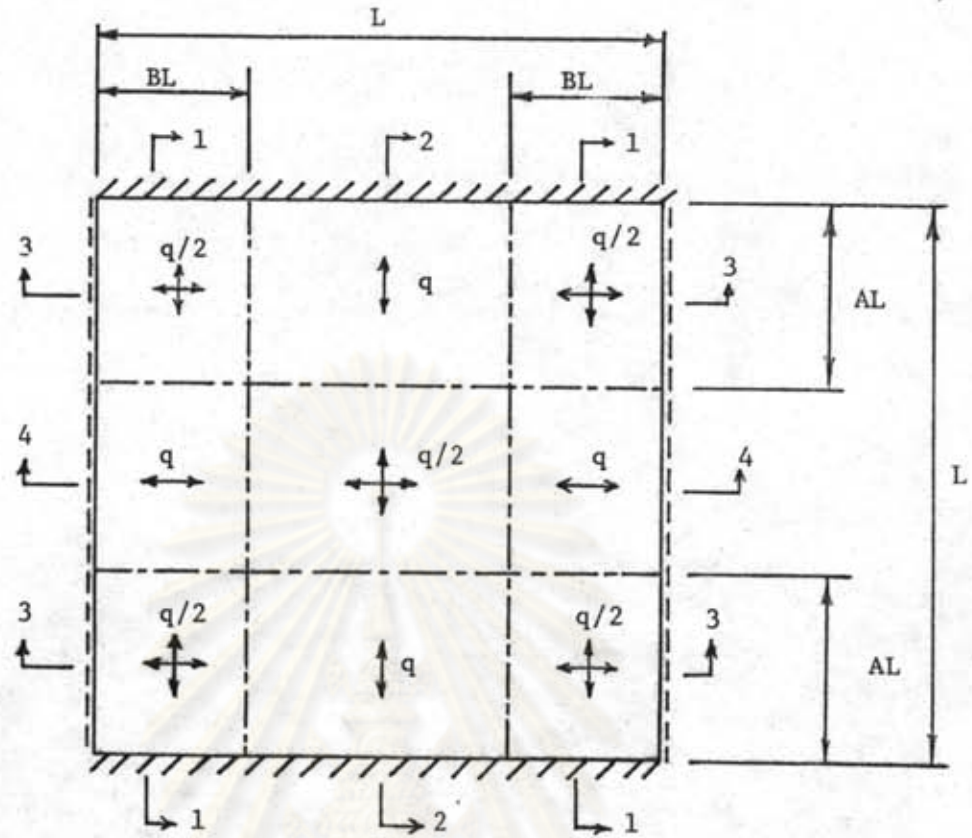
$$VM = \frac{qL^4}{144} (12 - 6B - 18A + 12X_2 + 36B^2 + 12A^2 - 24BX_2 + 48A^2X_2 + 40.574BA^3 - 96BA^2X_2) \quad (\text{พ-10})$$

โดยที่  $X_2 = \left[ 3(1-2B) - \sqrt{36B - 12B^2 - 3} \right] / 12$

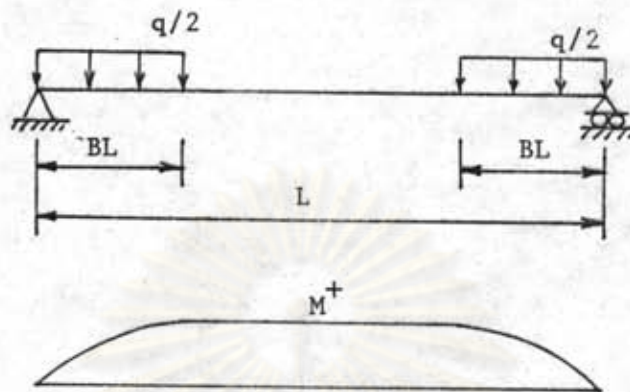
จากการวิเคราะห์หาค่า A และ B ซึ่งให้ค่าปริมาณของแรงดัดน้อยที่สุดจะได้ค่า A และ B ดังนี้คือ

$$A = 0.3758 \quad \text{และ} \quad B = 0.1526$$

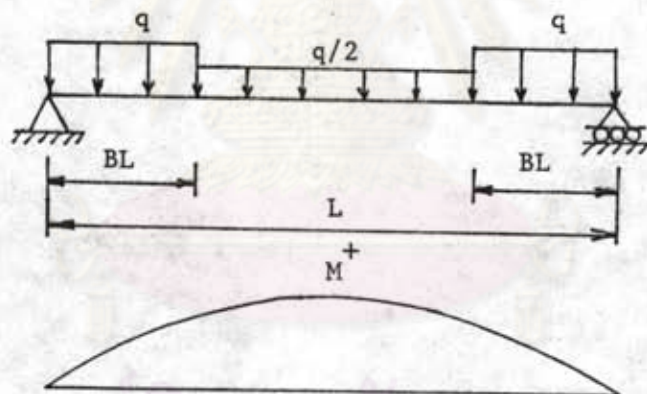




รูปที่ พ - 4 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัสชนิดที่ 4



หน้าตัด 3 - 3



หน้าตัด 4 - 4

(ค) รูปที่ พ - 4 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัส ชนิดที่ 4

พ. 5 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจัตุรัสชนิดที่ 5

พิจารณาแผ่นพื้น รูปที่ พ-5 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมที่มีที่รองรับ เป็นแบบยึดแน่น 2 ด้าน อยู่ชิดกัน ส่วนด้านที่เหลือเป็นที่รองรับแบบยึดหมุน ใช้วิธีการแบ่งน้ำหนักบรรทุกคงแสดงในรูปที่ พ-5

ถ้าใช้อัตราส่วนของแรงดัดลบนต่อแรงดัดขวามีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1-1 สามารถหาค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับได้เหมือนกับสมการ พ-7 เพียงแต่เปลี่ยนสัมประสิทธิ์ A ในสมการ พ-7 เป็น B

ทำนองเดียวกัน ที่หน้าตัด 2-2 ก็สามารถหาค่าแรงดัดและจุดดัดกลับได้เหมือนสมการ พ-8 เพียงแต่เปลี่ยนสัมประสิทธิ์ A ในสมการ พ-8 เป็น B

ดังนั้นจะสามารถหาปริมาณของแรงดัดได้ดังนี้

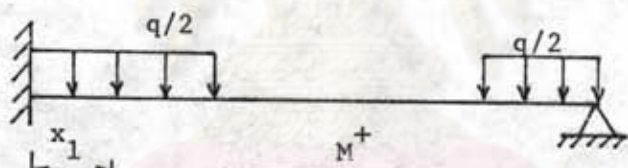
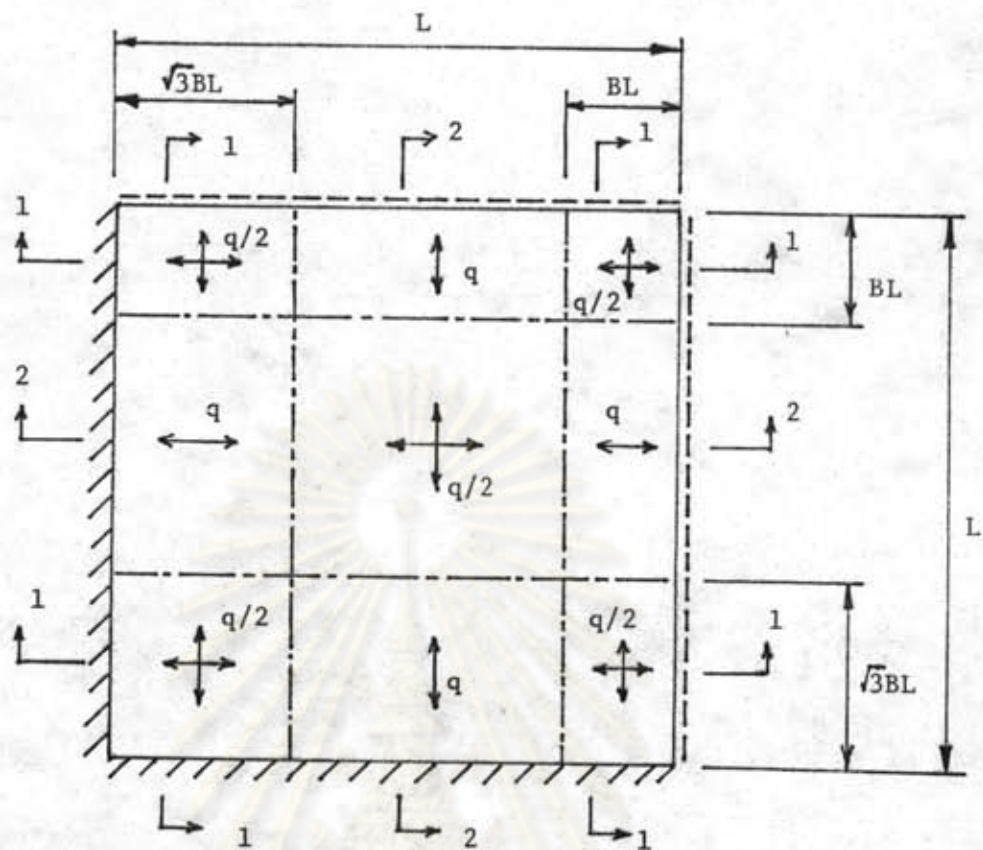
$$VM = qL^4 (0.067 - 0.183B + 0.5b^2 + 2B^4 + B^2X_2 + 0.134X_2 - 2.732B^3 X_2 - 0.366 BX_2) \quad (\text{พ-11})$$

$$\text{โดยที่ } X_2 = \left[ 3.464 B + 1.268 - \sqrt{8.785B - 4B^2 - 0.536} \right] / 4$$

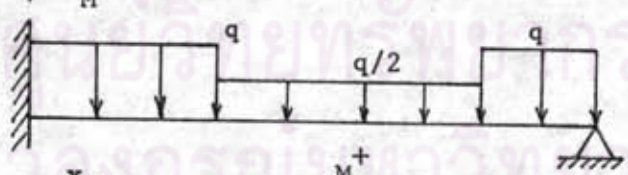
จากการวิเคราะห์หาค่า B ซึ่งให้ค่าปริมาณของแรงดัดน้อยที่สุดจะได้ค่า B ดังนี้คือ

$$B = 0.1939$$





หน้าตัด 1 - 1



หน้าตัด 2 - 2

รูปที่ พ - 5 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจัตุรัสชนิดที่ 5

พ. 6 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจัตุรัสชนิดที่ 6

พิจารณาแผ่นพื้นรูปที่ พ - 6 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจัตุรัสที่มีที่รองรับ เป็นแบบยึดแน่น 3 ด้าน ด้านที่เหลือเป็นแบบยึดหมุน ใช้วิธีการแบ่งน้ำหนักบรรทุกทุกดังแสดงในรูปที่ พ - 6

ถ้าใช้อัตราส่วนของ แรงดัดลมหดต่อแรงดัดขดมามีค่า เท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1 - 1 จะได้แรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับดังสมการ พ - 1 เพียงแต่เปลี่ยนสัมประสิทธิ์ B ในสมการ พ - 1 เป็น B

พิจารณาที่หน้าตัด 2 - 2 จะได้แรงดัดสูงสุด และจุดดัดกลับดังสมการ พ - 2 เพียงแต่เปลี่ยนสัมประสิทธิ์ B เป็น A เช่นกัน

พิจารณาที่หน้าตัด 3 - 3 จะได้แรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับดังสมการ พ - 7 เพียงแต่เปลี่ยนสัมประสิทธิ์ A ในสมการ พ - 7 เป็น B

พิจารณาที่หน้าตัด 4 - 4 จะได้แรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับดังสมการ พ - 8 เพียงแต่เปลี่ยนแปลงสัมประสิทธิ์ A ในสมการ พ - 8 เป็น B

ดังนั้นจะสามารถหาปริมาณของแรงดัดได้ดังนี้

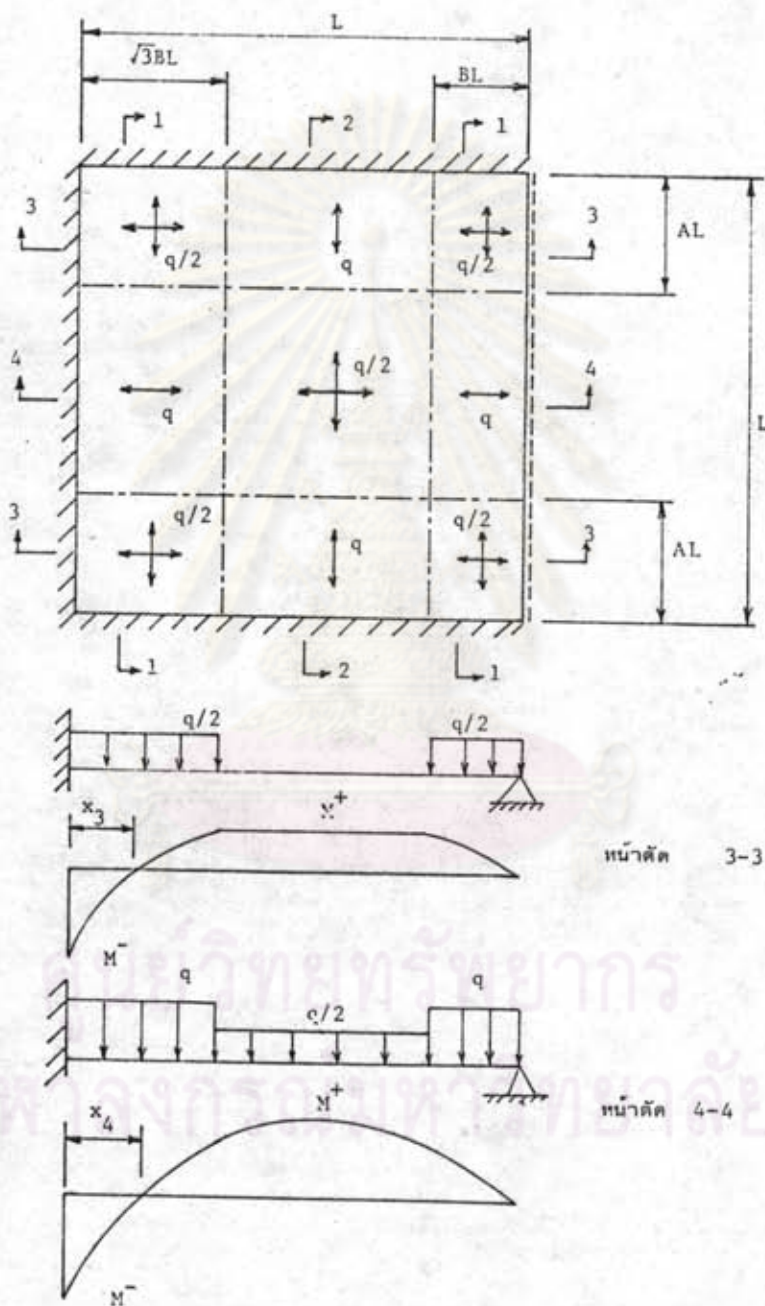
$$\begin{aligned}
 VM = \frac{qL^4}{144} & \left[ 7.823 + 9.646 (X_4 - A) + 12X_2 - 8.196B + 36B^2 + 12A^2 \right. \\
 & - 19.292AX_4 - 32.785BX_2 + 72B^2X_4 + 48A^2X_2 \\
 & \left. + 105.415B^3A - 144B^2AX_4 + 55.426BA^3 - 131.138BA^2X_2 \right] \\
 & \hspace{15em} (พ-12)
 \end{aligned}$$

$$\text{โดย } X_2 = \left[ 3(1+2A) - \sqrt{36A - 12A^2 - 3} \right] / 12$$

$$X_4 = \left[ 3.464B + 1.268 - \sqrt{8.785B - 4B^2 - 0.536} \right] / 4$$

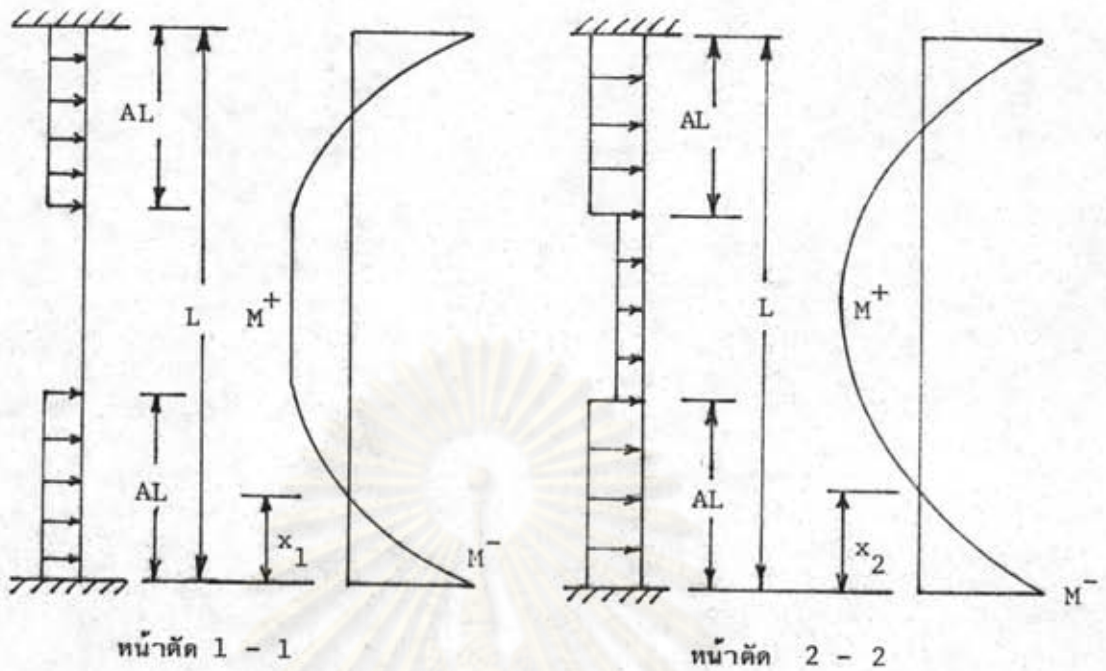
จากการวิเคราะห์หาค่า A และ B ซึ่งให้ค่าปริมาณของแรงดัดน้อยที่สุดจะได้ค่า A และ B ได้ดังนี้

$$A = 0.3269 \quad \text{และ} \quad B = 0.1578$$



รูปที่ ๗ - ๖ แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจตุรัสชนิดที่ ๖





(ต่อ) รูปที่ 6 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมจัตุรัสชนิดที่ 6

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ. 7 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 1

พิจารณารูปที่ พ - 7 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าที่มีจุดรองรับเป็นแบบยึดหมุน และใช้วิธีการถ่ายน้ำหนักบรรทุก ดังแสดงในรูปที่ พ - 7

พิจารณาที่หน้าตัด 1 - 1 จะหาค่าแรงดัดสูงสุดได้ ดังนี้

$$M^+ = qB^2L_y^2 / 4 \quad (\text{พ - 13})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 2 - 2 จะหาค่าแรงดัดสูงสุดได้เท่ากับ

$$M^+ = qL_y^2 / 8 \quad (\text{พ - 14})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 3 - 3 จะหาค่าแรงดัดสูงสุดได้เท่ากับ

$$M^+ = qB^2L_y^2 / 4 \quad (\text{พ - 15})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 4 - 4 จะหาค่าแรงดัดสูงสุดได้ดังนี้

$$M^+ = qB^2L_y^2 / 2 \quad (\text{พ - 16})$$

จากสมการ (พ - 13) - (พ - 16) สามารถนำมาหาปริมาณของแรงดัด ได้ดังนี้

$$\begin{aligned} VM &= 0.25qB^2L_y^2(2BL_y)L_x + 0.5qB^2L_y^2(L_y - 2BL_y)L_x \\ &+ 0.25qB^2L_y^2(2BL_y)L_y + 0.125qL_y^2(L_x - 2BL_y)L_y \end{aligned}$$

ถ้ากำหนดให้  $L_x = RL_y$  ดังนี้

$$VM = 0.25qL_y^4 \left[ 2(1 - R)B^3 + 2RB^2 - B + 0.5R \right] \quad (\text{พ - 17})$$

หาผลต่างอนุพันธ์ของปริมาณแรงตัดเทียบกับ  $B$  จะได้ดังนี้

$$\frac{dVM}{dB} = 0.25qL^4 \left[ 6(1-R)B^2 + 4RB - 1 \right] = 0$$

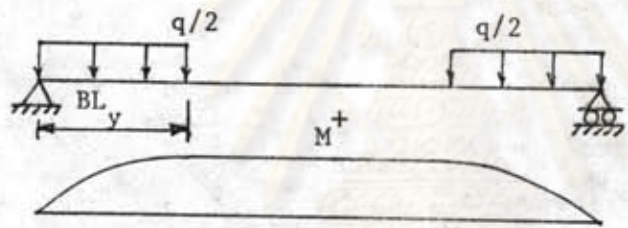
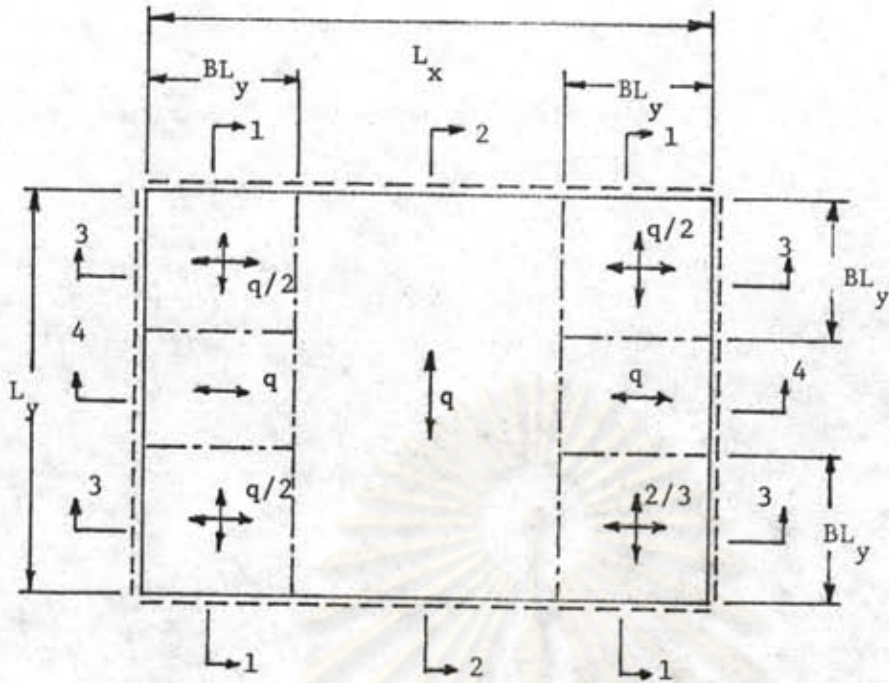
ดังนั้น

$$6(1-R)B^2 + 4RB - 1 = 0$$

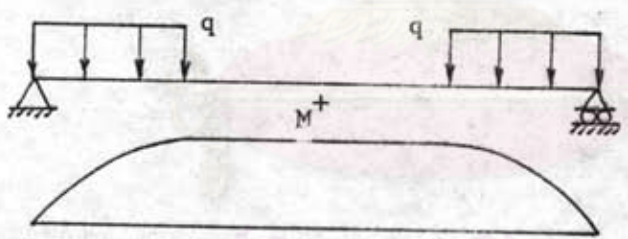
$$\text{หรือ } B = \frac{4R - \sqrt{16R^2 - 24(R-1)}}{12(R-1)}$$

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

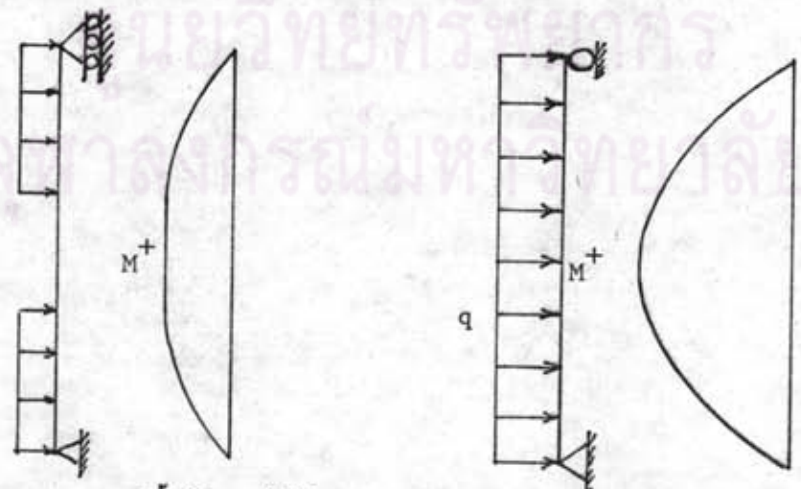




หน้าตัด 3 - 3



หน้าตัด 4 - 4



หน้าตัด 3-3

หน้าตัด 2-2

รูปที่ พ - 7 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมคี่ขนาดที่ 1

พ. 8 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 2

พิจารณารูปที่ พ.8 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าที่มีจุดรองรับเป็นแบบยึดแน่น และใช้วิธีการถ่ายน้ำหนักบรรทุกดังแสดงในรูปที่ พ.8

ถ้าใช้อัตราส่วนของแรงดัดลมหดต่อแรงดัดบวกมีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัดที่ 1 - 1 สามารถหาค่าแรงดัดสูงสุด และจุดดัดกลับได้ดังนี้

$$\begin{aligned} M^+ &= qB^2L_y^2 / 12 \\ M^- &= qB^2L_y^2 / 6 \\ X_1 &= 0.42BL_y \end{aligned} \quad (\text{พ-18})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 2 - 2 สามารถหาค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับได้ดังนี้

$$\begin{aligned} M^+ &= qL_y^2 / 24 \\ M^- &= qL_y^2 / 12 \\ X_2 &= 0.21 L_y \end{aligned} \quad (\text{พ-19})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 3 - 3 สามารถหาค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับตามสมการ

พ - 18)

พิจารณาที่หน้าตัด 4-4 สามารถหาแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับได้ดังนี้

$$\begin{aligned} M^+ &= qB^2L_y^2 / 6 \\ M^- &= qB^2L_y^2 / 3 \\ X_4 &= 0.42BL_y \end{aligned} \quad (\text{พ-20})$$

จากสมการ พ - 18 พ - 19 และ พ - 20 สามารถนำมาหาปริมาณของแรงคัตได้ดังต่อไปนี้

$$\begin{aligned}
 VM &= qB^2 L_y^2 (2BL_y L_x) / 12 + qB^2 L_y^2 (L_y - 2BL_y) L_x / 6 \\
 &+ qB^2 L_y^2 (2BL_y^2) / 12 + qL_y^2 (L_x - 2BL_y) L_y / 24 \\
 &+ qB^2 L_y^2 (4BL_y)(0.42BL_y) / 6 + 2qB^2 L_y^2 (L_y - 2BL_y) \\
 &\quad (0.42BL_y) / 3 \\
 &+ qB^2 L_y^2 (4BL_y)(0.42BL_y) / 6 + 2qL_y^2 (L_x - 2BL_y) \\
 &\quad (0.21L_y) / 12
 \end{aligned}$$

เมื่อรวมเทอมต่าง ๆ เข้าด้วยกัน โดยกำหนดให้  $L_x = RL_y$  จะได้ปริมาณของแรงคัตดังต่อไปนี้

$$\begin{aligned}
 VM &= qL_y^4 (0.448B^3 - 0.167RB^3 + 0.167RB^2 - 0.154B \\
 &\quad + 0.077R) \quad (พ-21)
 \end{aligned}$$

หาค่าอนุพันธ์ของปริมาณของแรงคัตเทียบกับ B ได้ดังนี้

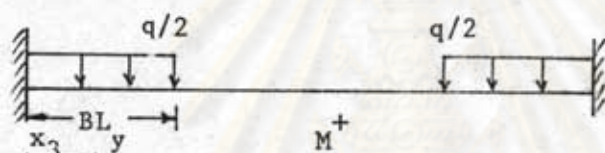
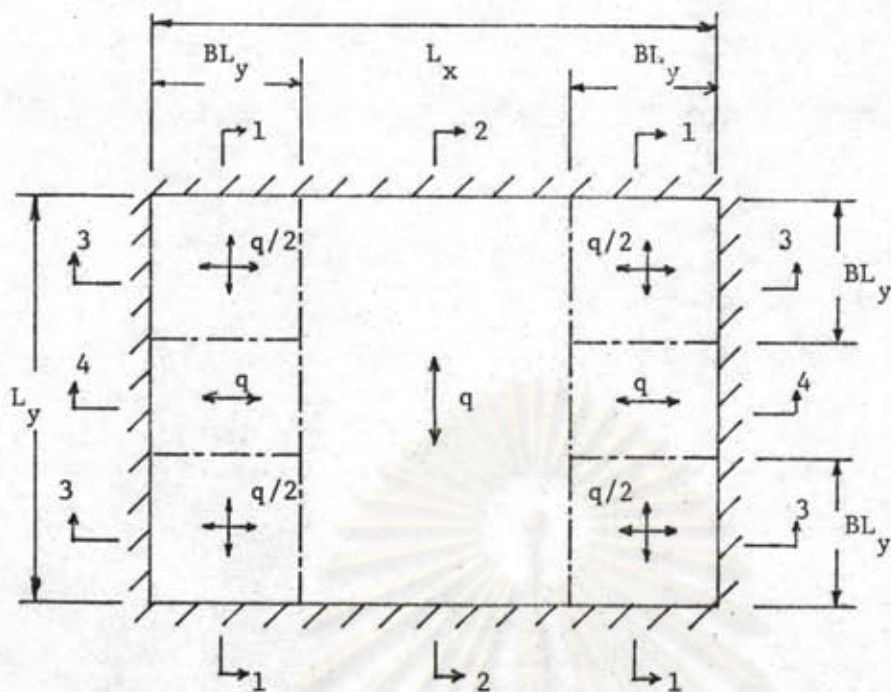
$$\frac{dVM}{dB} = qL_y^4 (1.345B^2 - 0.5RB^2 + 0.333RB - 0.154)$$

$$\text{ฉะนั้น } (1.345 - 0.5R)B^2 + 0.333RB - 0.154 = 0$$

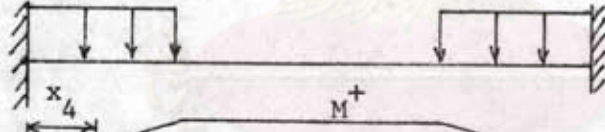
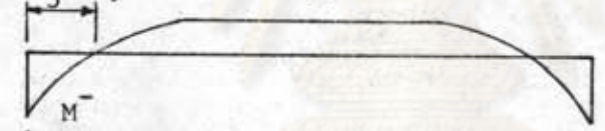
และสามารถหาค่า B ได้ดังนี้

$$B = \frac{-12R + \sqrt{144R^2 - 398.585R + 1072.432}}{96.862 - 36R}$$

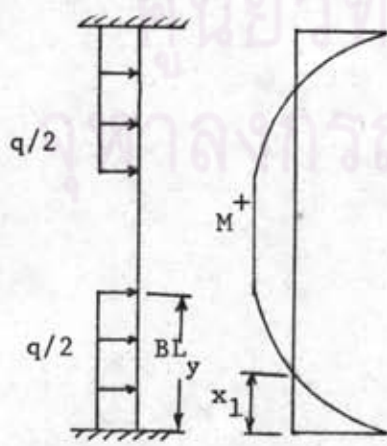
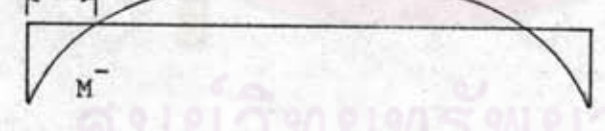




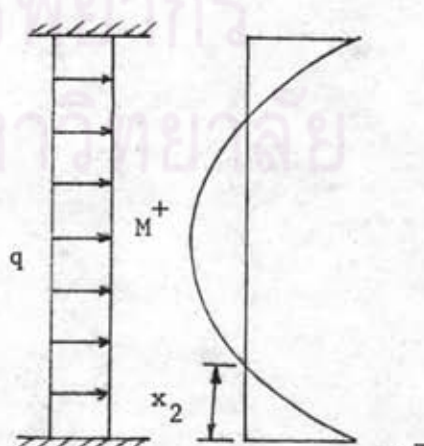
หน้าตัด 3-3



หน้าตัด 4-4



หน้าตัด 1-1



หน้าตัด 2-2

รูปที่ ๗ - ๘ แผ่นพื้นสี่เหลี่ยม หินฉาบชนิดที่ ๒

พ. 9 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 3

พิจารณารูปที่ พ-9 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าที่มีที่รองรับเป็นแบบยึดแน่น 1 ด้าน  
ด้านที่เหลือเป็นที่รองรับแบบยึดหมุน โดยที่รองรับแบบยึดแน่นอยู่บนด้านยาวของแผ่นพื้น ดัง  
แสดงในรูปที่ พ - 9

ถ้าใช้อัตราส่วนของแรงดัดลมน้อยกว่าแรงดัดรวมมีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1 - 1 ค่าแรงดัดสูงสุด และจุดดัดกลับ มีค่าดังนี้

$$\begin{aligned}M^+ &= qA^2 L_y^2 / 4 \\M^- &= qA^2 L_y^2 / 2 \\X_1 &= 0.732AL_y\end{aligned}\tag{พ-22}$$

พิจารณาที่หน้าตัด 2 - 2 ค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับมีค่าดังนี้

$$\begin{aligned}M^+ &= 0.067qL_y^2 \\M^- &= 0.134qL_y^2 \\X_2 &= 0.268L_y\end{aligned}\tag{พ-23}$$

พิจารณาที่หน้าตัด 3 - 3 ค่าแรงดัดสูงสุด ซึ่งมีค่าดังนี้

$$M^+ = qB^2 L_x^2 / 4\tag{พ-24}$$

พิจารณาที่หน้าตัด 4 - 4 ค่าแรงดัดสูงสุด จะมีเท่ากับ

$$M^+ = qB^2 L_x^2 / 2\tag{พ-25}$$

จากสมการ (พ-22) - (พ-25) สามารถหาปริมาตรของแรงดัดได้ดังนี้

$$VM = qA^2 L_y^2 (2BL_x L_y) / 4 + 0.067qL_y^2 (L_x - 2BL_x) L_y$$

$$+ qB^2L_x^2 (2.732AL_y L_x)/4 + qB^2L_x^2 (L_y - 2.732AL_y)L_x /2$$

$$+ qA^2L_y^2(2BL_x) (0.268L_y)/2 + 0.067qL_y^2 (L_x - 2BL_x)(0.268L_y)$$

ถ้ากำหนดให้  $L_x = RL_y$  จะได้

$$VM = \frac{qL_y^4}{4} \left[ B^2R^3 (2-2.732A) + 2A^2BR 2A^2BR (1 + 5.464A) \right]$$

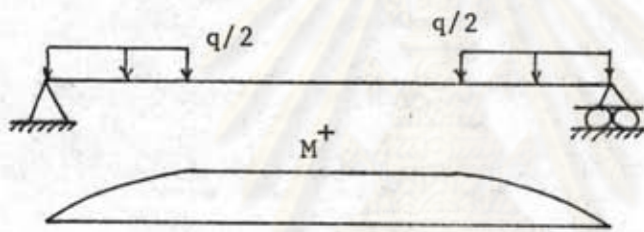
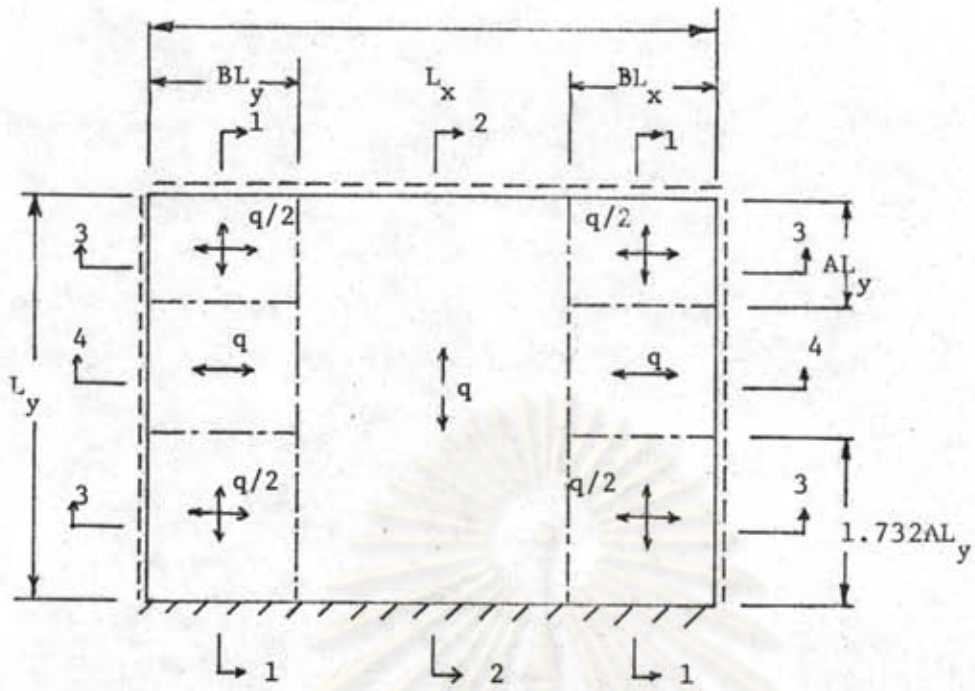
$$0.412R (1 - 2B)$$

(ท-26)

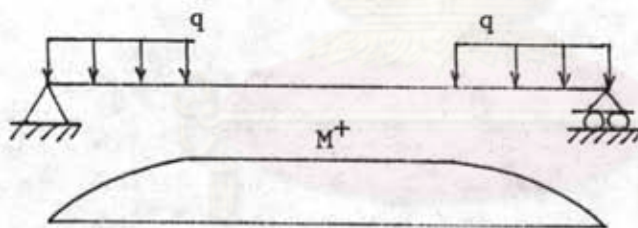
ตารางที่ ก-1 การวิเคราะห์หาค่า A กับ B ที่ให้ปริมาณของแรงคัตค่าสุด

$L_x/L_y$	A	B
1.01	0.0896	0.2232
1.1	0.0896	0.1881
1.2	0.0896	0.1581
1.3	0.0896	0.1347
1.4	0.0896	0.1162
1.5	0.0896	0.1012
1.6	0.0896	0.0889
1.7	0.0896	0.0788
1.8	0.0896	0.0703
1.9	0.0896	0.0631
2.0	0.0896	0.0569

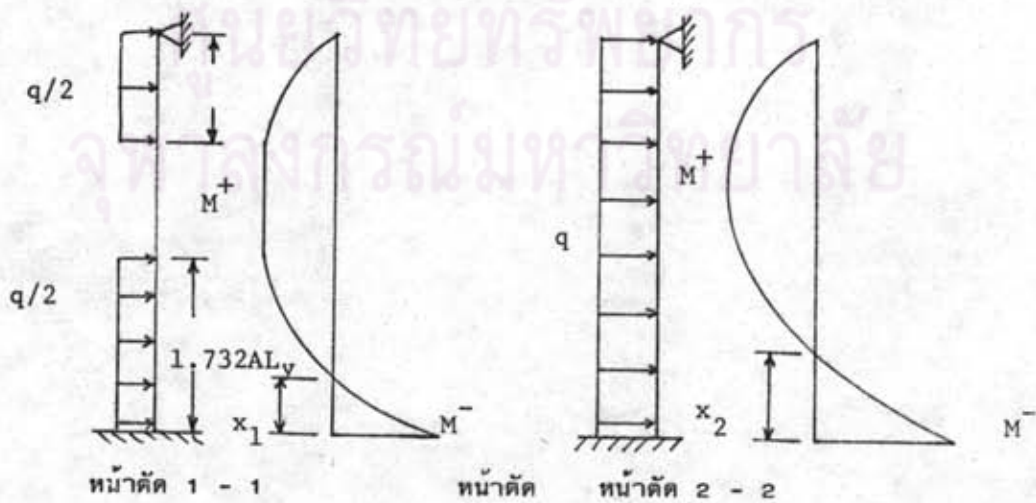




หน้าตัด 3 - 3



หน้าตัด 4 - 4



รูปที่ ๗ - ๑ แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมคี่หน้าตัดที่ ๓

พ.10 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 4

พิจารณารูปที่ พ - 10 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าที่มีที่รองรับ เป็นแบบยึดแน่น 1 ด้าน ด้านที่เหลือเป็นที่รองรับแบบยึดหมุนโดยที่รองรับแบบยึดแน่นอยู่บนด้านสั้นของแผ่นพื้นดังแสดงในรูปที่ พ - 10

ถ้าใช้อัตราส่วนของแรงดัดลบ คือแรงดัดบวก มีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1-1 ค่าแรงดัดสูงสุด มีค่าเท่ากับ

$$M^+ = qA^2 L_y^2 / 8 \quad (\text{พ-27})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 2 - 2 ค่าแรงดัดสูงสุด มีค่าเท่ากับ

$$M^+ = qL_y^2 / 8 \quad (\text{พ-28})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 3 - 3 ค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับ มีค่าดังนี้

$$M^+ = qB^2 L_x^2 / 4$$

$$M^- = qB^2 L_x^2 / 2 \quad (\text{พ-29})$$

$$X_3 = 0.732 BL_x$$

พิจารณาที่หน้าตัด 4 - 4 ค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับ มีค่าดังนี้

$$M^+ = qB^2 L_x^2 / 2$$

$$M^- = qB^2 L_x^2 \quad (\text{พ-30})$$

$$X_4 = 0.732 BL_x$$

จากสมการ (ท - 27) - (ท - 30) สามารถหาปริมาณของแรงคัตได้ดังนี้

$$\begin{aligned}
 VM &= qA^2 L_y^2 (2.732BL_x L_y) / 4 + qL_y^2 (L_x - 2.732BL_x) L_y / 8 \\
 &+ qB^2 L_x^2 (2AL_y L_x) / 4 + qB^2 L_x^2 (L_y - 2AL_y) L_x / 2 \\
 &+ qB^2 L_x^2 (2AL_y) (0.732BL_x) / 2 + qB^2 L_x^2 (L_y - 2AL_y) \\
 &\quad (0.732BL_x)
 \end{aligned}$$

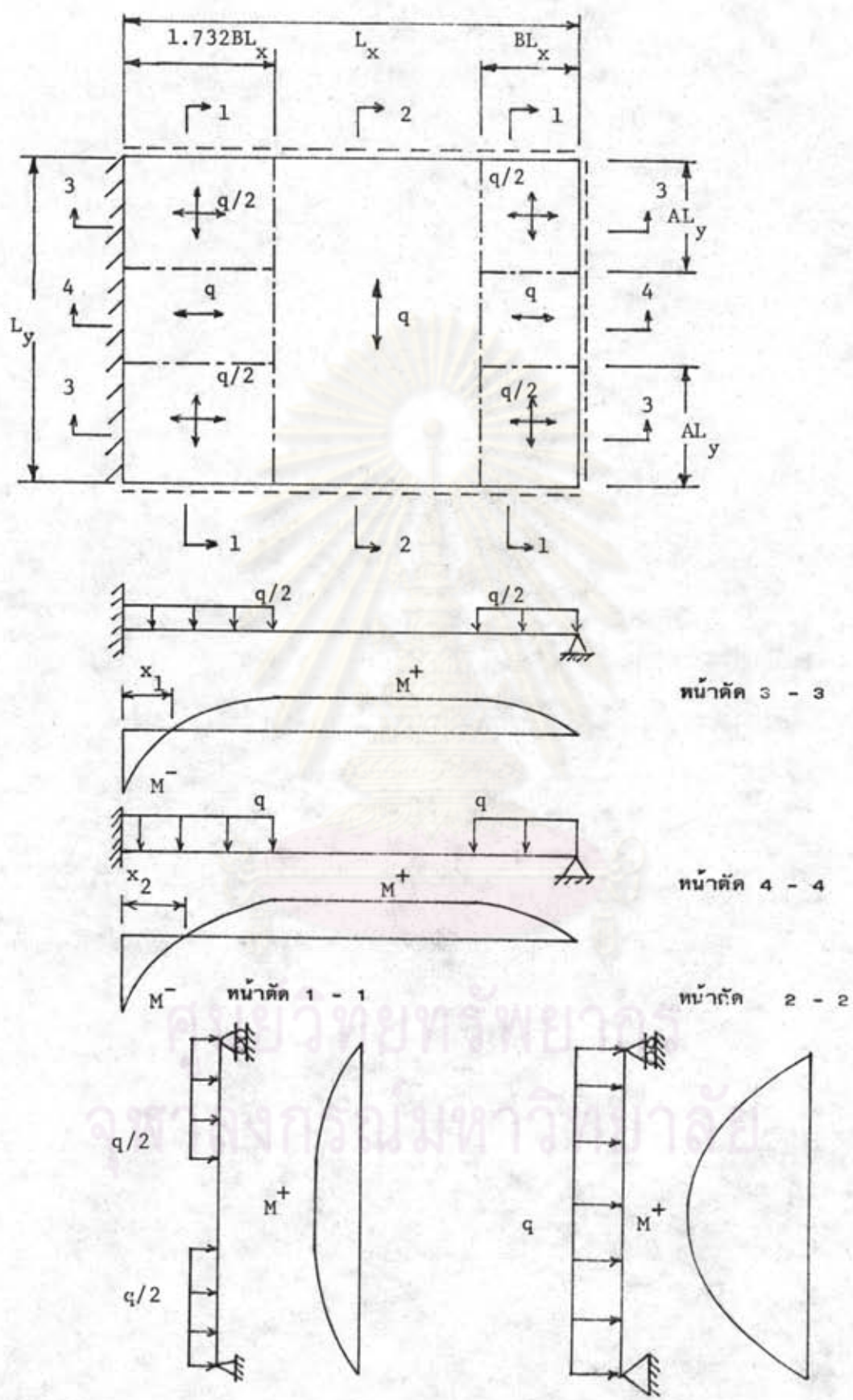
ถ้ากำหนดให้  $L_x = RL_y$  ดังนั้น จะได้ปริมาณของแรงคัตดังนี้

$$\begin{aligned}
 VM &= \frac{qL_y^4}{8} \left[ -4AB^2 R^2 + 4B^2 R^3 + 5.464A^2 BR + R - 2.732 BR \right. \\
 &\quad \left. - 5.856 AB^3 R^3 + 5.856B^3 R^3 \right]
 \end{aligned}$$

ตารางที่ ก-2 การวิเคราะห์หาค่า A กับ B ที่ให้ปริมาณของแรงคัตค่าสุด

$L_x/L_y$	A	B
1.01	0.1220	0.2453
1.1	0.1236	0.2128
1.2	0.1250	0.1863
1.3	0.1263	0.1645
1.4	0.1273	0.1462
1.5	0.1284	0.1308
1.6	0.1293	0.1177
1.7	0.1301	0.1064
1.8	0.1308	0.0966
1.9	0.1314	0.0881
2.0	0.1320	0.0806





รูปที่ พ - 10 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 4

พ. 11 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 5

พิจารณารูปที่ พ - 11 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าที่มีร่องรับแบบยึดแน่น 2 ด้าน อยู่ประชิดกัน ด้านที่เหลือเป็นที่รองรับแบบยึดหมุน ถ้าใช้การแบ่งพื้นที่การถ่ายน้ำหนักบรรทุก ดังแสดงในรูปและใช้อัตราส่วนของแรงดัดลม ต่อแรงค้ำคานงมีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1 - 1 2 - 2 3 - 3 และ 4 - 4 สามารถหาแรงดัด สูงสุดและจุดค้ำกลับได้ดังสมการ พ - 22 พ - 23 พ - 30 ตามลำดับ จากสมการดังกล่าวสามารถหาปริมาณของแรงดัดได้ดังนี้

$$\begin{aligned} VM = & q_A^2 L_y^2 (2.732 B L_x L_y) / 4 + q_A^2 L_y^2 (2.732 B L_x) (0.732 A L_y) / 2 \\ & + 0.067 q L_y^3 (1 - 2.732 B) + 0.134 q L_y^2 (0.268 L_y) (1 - 2.732 B) L_x \\ & + q_B^2 L_x^3 (2.732 A L_y) / 4 + q_B^2 L_x^2 (2.732 A L_y) (0.732 B L_y) / 2 \\ & + q_B^2 L_x^3 L_y (1 - 2.732 A) / 2 + q_B^2 L_x^2 (0.732 B L_x) (1 - 2.732 A) L_y \end{aligned}$$

ถ้ากำหนดให้  $L_x = R L_y$  เมื่อรวมเทอมต่าง ๆ เข้าด้วยกันจะได้ปริมาณของแรงดัดดังนี้

$$\begin{aligned} VM = & \frac{q L_y^4}{4} (2R^3 B^2 - 2.732 R^3 A B^2 + 2.732 R A^2 B + 0.412 R - 1.124 R B \\ & + 4R A^3 B - 4R^3 A B^3 + 2.268 R^3 B^3) \end{aligned} \quad (\text{พ-22})$$

ตารางที่ ก-3 การวิเคราะห์หาค่า A กับ B ที่ให้ปริมาณของแรงดัดค่าสุดมีค่าดังนี้

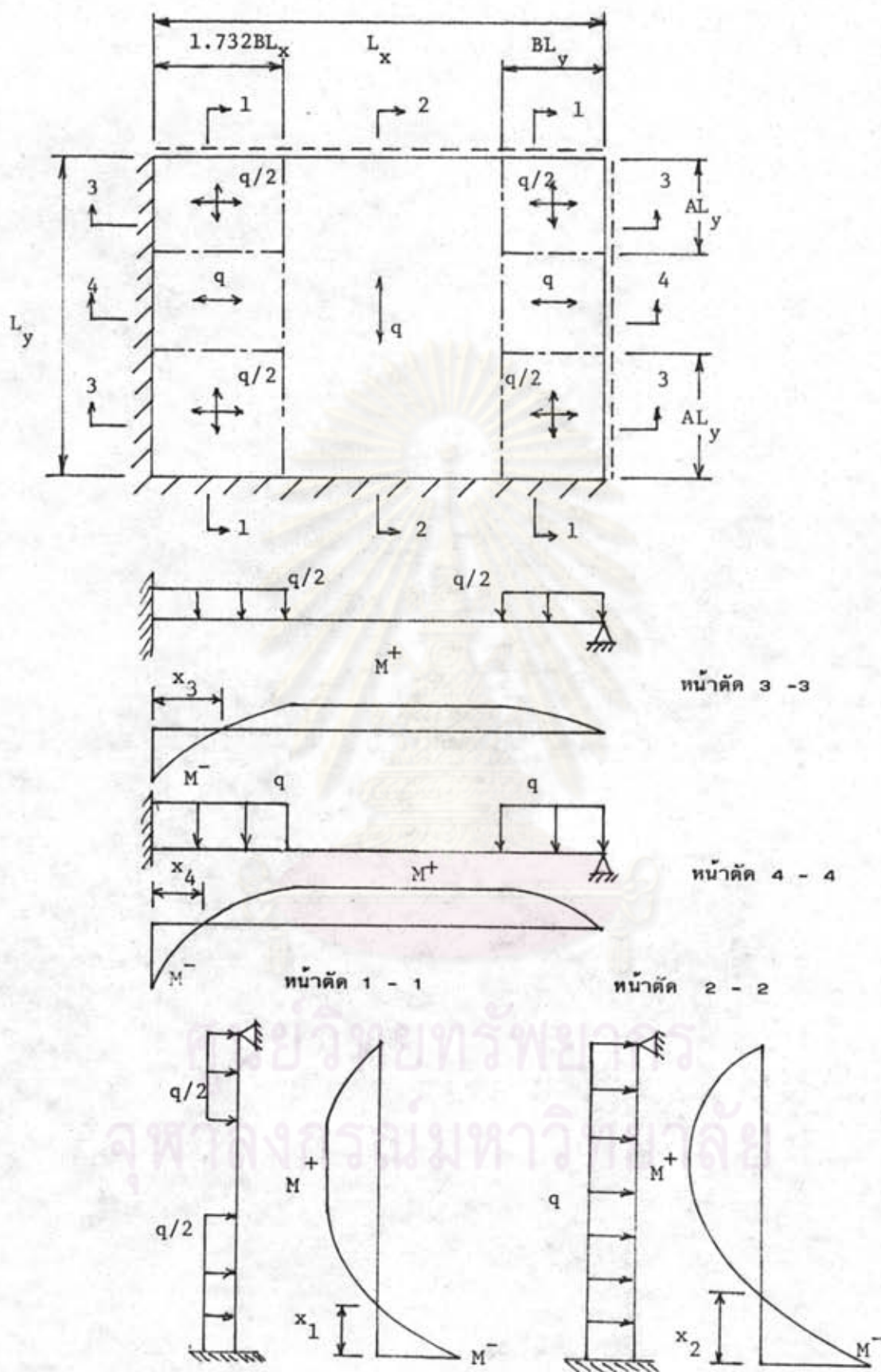
$L_x/L_y$	A	B
1.01	0.1144	0.2172
1.1	0.1156	0.1879
1.2	0.1167	0.1641

(ต่อ) ตารางที่ ก-3 การวิเคราะห์หาค่า A กับ B ที่ให้ปริมาตรของแรงดัดต่ำสุด

$L_x/L_y$	A	B
1.3	0.1176	0.1445
1.4	0.1184	0.1284
1.5	0.1191	0.1144
1.6	0.1197	0.1027
1.7	0.1203	0.0927
1.8	0.1209	0.0841
1.9	0.1213	0.0765
2.0	0.1218	0.0700

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย





รูปที่ พ - 11 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 5

พ.12 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 6

พิจารณาที่รูป พ - 12 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าที่มีที่รองรับแบบยึดแน่น 2 ด้าน อยู่ตรงกันข้ามกันโดยอาศัยคานสั้นของแผ่นพื้น ด้านที่เหลือเป็นแบบยึดหมุน ถ้าใช้ลักษณะการถ่ายน้ำหนักบรรทุกดังแสดงในรูป และใช้อัตราส่วนของแรงดัดลบต่อแรงดัดบวกมีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1 - 1 และ 2 - 2 สามารถหาแรงดัดสูงสุดได้ดังสมการ พ-27 และ พ-28 ตามลำดับ พิจารณาที่หน้าตัด 3 - 3 สามารถหาแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับได้ดังต่อไปนี้

$$\begin{aligned} M^+ &= qB^2 L_x^2 / 12 \\ M^- &= qB^2 L_x^2 / 6 \\ X_3 &= 0.42BL_x \end{aligned} \quad (\text{พ-33})$$

พิจารณาที่หน้าตัด 4 - 4 สามารถหาแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับได้ดังต่อไปนี้

$$\begin{aligned} M^+ &= qB^2 L_x^2 / 6 \\ M^- &= qB^2 L_x^2 / 3 \\ X_4 &= 0.42BL_x \end{aligned} \quad (\text{พ-34})$$

จากสมการ พ - 27 พ - 28 พ - 33 และ พ - 34 สามารถหาปริมาณของแรงดัดได้ดังนี้

$$\begin{aligned} VM &= qA^2 L_y^3 (2BL_x) / 4 + qL_y^3 (L_x - 2BL_x) / 8 + qB^2 L_x^3 (2AL_y) / 12 \\ &+ qB^2 L_x^3 (L_y - 2AL_y) / 6 + 2qB^2 L_x^2 (0.42BL_x) (2AL_y) / 6 \\ &+ 2qB^2 L_x^2 (L_y - 2AL_y) (0.42BL_x) / 3 \end{aligned}$$

ถ้ากำหนดให้  $L_x = RL_y$  เมื่อรวมเทอมต่าง ๆ เข้าด้วยกันปริมาณของแรงดัด  
มีค่าดังนี้

$$VM = \frac{qL_y^4}{72} [12R^3B^2(1-A) + 18RB(2A^2 - 1) + 9R + 20.28R^3B^3(1-A)]$$

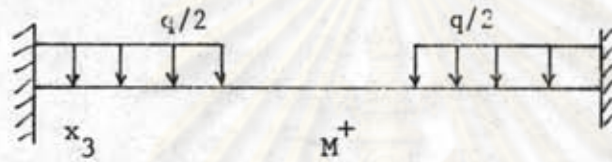
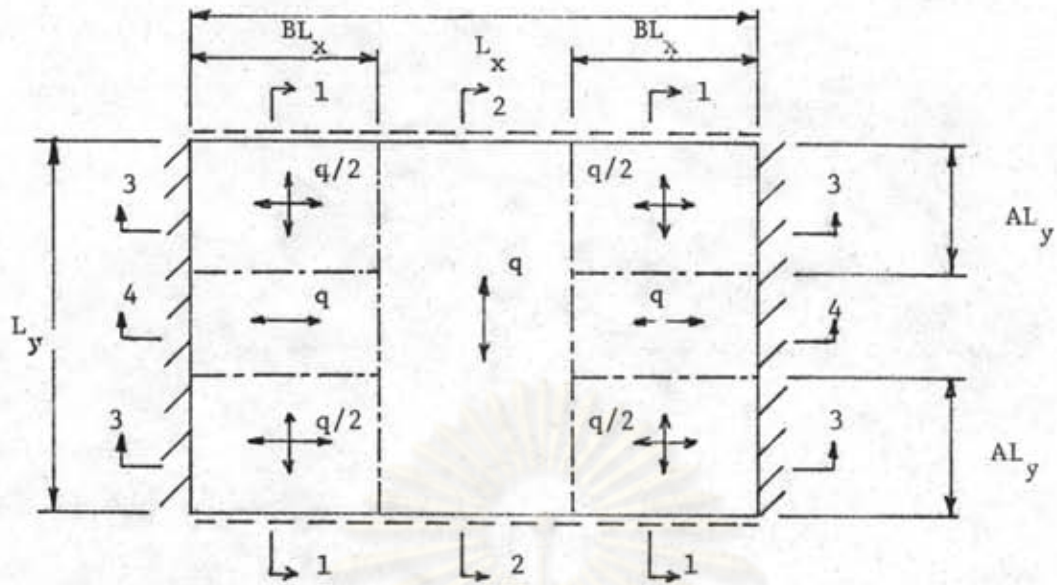
(ท-35)

ตารางที่ ก-4 การวิเคราะห์หาค่า A และ B ที่ให้ค่าปริมาณของแรงดัดค่าสุด

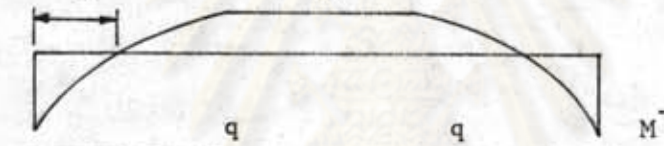
$L_x/L_y$	A	B
1.01	0.1142	0.4062
1.1	0.1158	0.3577
1.2	0.1172	0.3177
1.3	0.1186	0.2843
1.4	0.1198	0.2560
1.5	0.1210	0.2318
1.6	0.1221	0.2109
1.7	0.1231	0.1928
1.8	0.1240	0.1768
1.9	0.1249	0.1628
2.0	0.1258	0.1504

จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

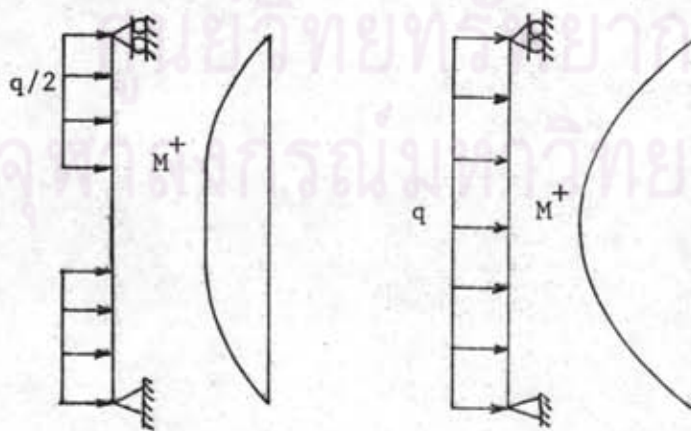




หน้าตัด 3 - 3



หน้าตัด 4 - 4



หน้าตัด 1 - 1

หน้าตัด 2 - 2

รูปที่ พ - 12 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมคี่ขนาดที่ 6

พ.13 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 7

พิจารณารูปที่ พ - 13 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าที่มีร่องรับแบบยึดแน่น 2 ด้าน อยู่ตรงกันข้ามกันโดยอยู่บนด้านยาวของแผ่นพื้น ด้านที่เหลือเป็นแบบยึดหมุน ถ้าใช้ลักษณะการถ่ายน้ำหนักบรรทุกทุกดังแสดงในรูป และใช้อัตราส่วนของแรงคดลบก้อแรงคดบวก มีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1 - 1 สามารถหาค่าแรงคดสูงสุดและจุดคดกลับได้ดังนี้

$$M^+ = qA \frac{L_y^2}{12}$$

$$M^- = qA \frac{L_y^2}{6} \quad (\text{พ-36})$$

$$X_1 = 0.423 AL_y$$

พิจารณาที่หน้าตัด 2-2 สามารถหาค่าแรงคดสูงสุดและจุดคดกลับได้ดังนี้

$$M^+ = qL_y^2 / 24$$

$$M^- = qL_y^2 / 12 \quad (\text{พ-37})$$

$$X_2 = 0.211L_y$$

พิจารณาที่หน้าตัด 3 - 3 และ 4-4 สามารถหาค่าแรงคดสูงสุดได้ตั้งสมการ พ-24 และ พ-25 ตามลำดับ จากสมการ พ - 36 พ - 37 พ - 24 และ พ - 25 สามารถหาปริมาณของแรงคด ได้ตั้งสมการต่อไปนี้

$$\begin{aligned} VM &= qA \frac{L_y^3}{12} (2BL_x) + 2qA \frac{L_y^2}{6} (0.423AL_y)(2BL_x) \\ &+ qL_y^3 (L_x - 2BL_x) / 24 + 2qL_y^2 (0.211L_y)(L_x - 2BL_x) / 12 \\ &+ qB \frac{L_x^3}{4} (2AL_y) + qB \frac{L_x^3}{2} (L_y - 2AL_y) / 2 \end{aligned}$$

ถ้ากำหนดให้  $L_x = RL_y$  เมื่อรวมเทอมต่าง ๆ เข้าด้วยกัน สมการของปริมาตรของแรงคัตจะมีค่าดังนี้

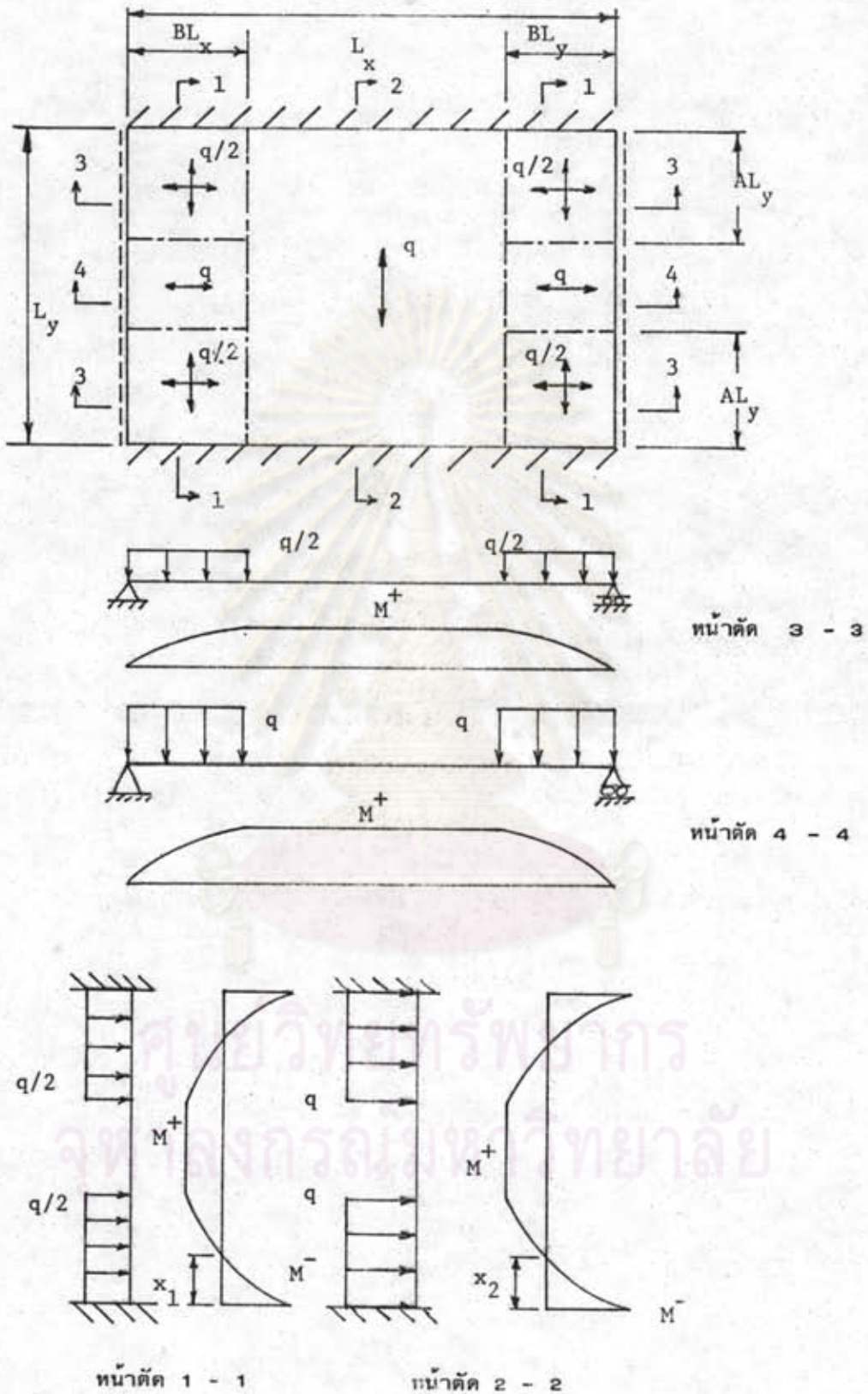
$$VM = \frac{qL_y^4}{72} [36R^3B^2(1-A) + 12RA^2B + 5.536R(1-2B) + 20.287RA^3B] \quad (\text{ท-38})$$

ตารางที่ ก-5 การวิเคราะห์หาค่า A และ B ที่ให้ค่าปริมาตรของแรงคัตต่ำสุด

$L_x/L_y$	A	B
1.01	0.1835	0.1793
1.1	0.1835	0.1482
1.2	0.1835	0.1245
1.3	0.1835	0.1061
1.4	0.1836	0.0915
1.5	0.1836	0.0797
1.6	0.1837	0.0701
1.7	0.1837	0.0621
1.8	0.1837	0.0554
1.9	0.1837	0.0497
2.0	0.1837	0.0448

จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย





รูปที่ พ - 13 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 7

พ. 14 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมคี่ขนาดที่ 8

พิจารณารูปที่ พ - 14 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมคี่ที่มีที่รองรับแบบยึดหมุน 1 ด้าน อยู่ในคานยาวของแผ่นพื้นคานที่เหลือนั้นเป็นที่รองรับแบบยึดแน่น ถ้าใช้ลักษณะการถ่ายน้ำหนักบรรทุกดังแสดงในรูป และใช้อัตราส่วนของแรงดัดล้นต่อแรงดัดบวมมีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาที่หน้าตัด 1 - 1 2 - 2 3 - 3 และ 4 - 4 สามารถหาค่าแรงดัดสูงสุด และจุดดัดกลับได้ดังสมการ พ - 22 พ - 23 พ - 33 และ พ - 34 ตามลำดับ และจากสมการดังกล่าว สามารถหาปริมาณของแรงดัดได้สมการต่อไปนี้

$$\begin{aligned} VM = & qA^2 L_y^3 (2BL_x)/4 + qA^2 L_y^2 (0.732AL_y)(2BL_x) \\ & + 0.067qL_y^3 (L_x - 2BL_x) + 0.134qL_y^2 (0.268L_y)(L_x - 2BL_x) \\ & + qB^2 L_x^2 (2.732AL_y)/12 + 2qB^2 L_x^2 (0.42BL_x)(2.732L_y)/6 \\ & + qB^2 L_x^3 (L_y - 2.732AL_y)/6 + 2qB^2 L_x^2 (0.42BL_x)(L_y - 2.732AL_y)/3 \end{aligned}$$

ถ้ากำหนดให้  $L_x = RL_y$  และรวมเทอมต่าง ๆ เข้าด้วยกันสมการปริมาณของแรงดัด จะมีค่าดังนี้

$$\begin{aligned} VM = \frac{qL_y^4}{36} & \left[ 3R^2B^2 - (2 - 2.732A + 9R(2A^2B + 0.412 - 0.823B)) \right. \\ & \left. + 8R^3B^3(1.268 - 1.732D) + 0.732RA^3B \right] \quad (\text{พ-39}) \end{aligned}$$

ตารางที่ ก - 6 การวิเคราะห์หาค่า A และ B ที่ให้ค่าปริมาณของแรงดัดออกมาค่าสุดมีค่าดังนี้

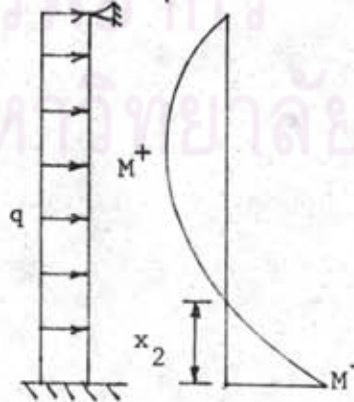
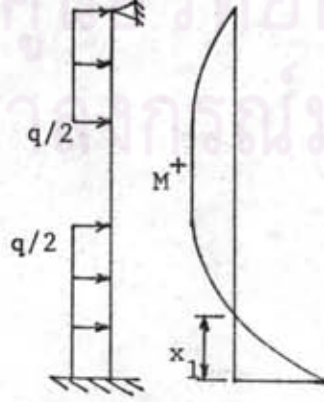
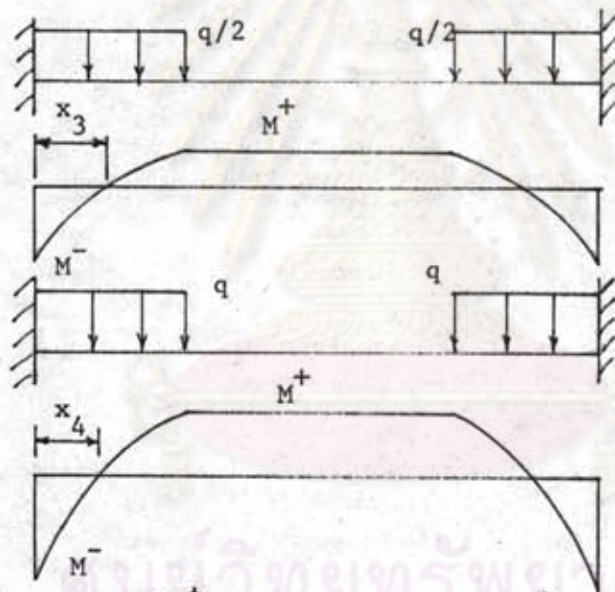
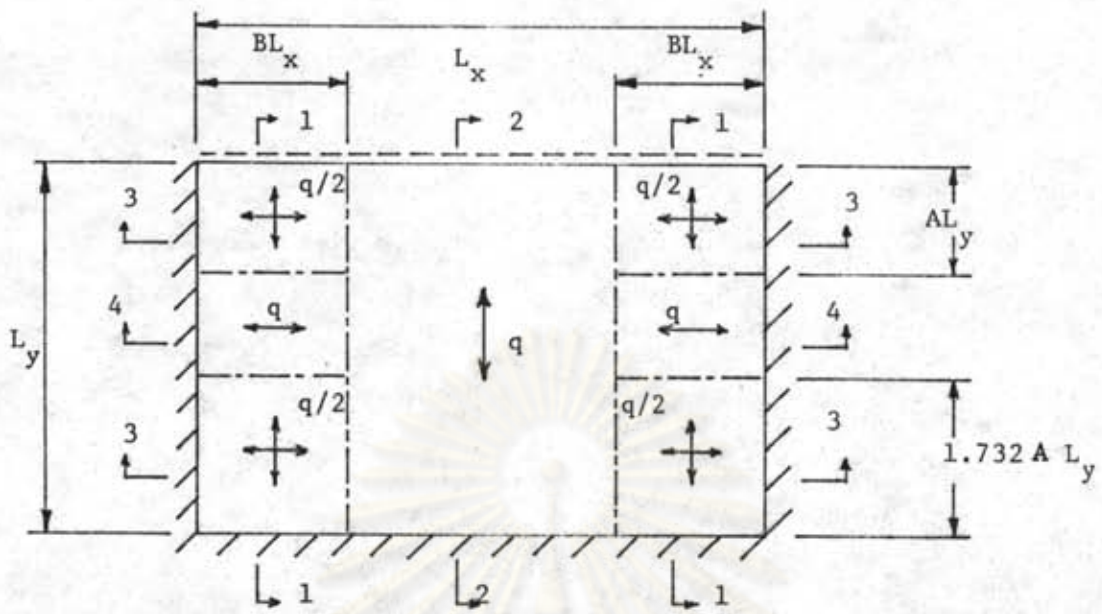
$L_x/L_y$	A	B
1.01	0.1371	0.3726
1.1	0.1391	0.3277
1.2	0.1410	0.2599

(ต่อ) ตารางที่ ก-6 การวิเคราะห์หาค่า A กับ B ที่ให้ปริมาตรของแรงดัดต่ำสุด

$L_x/L_y$	A	B
1.3	0.1427	0.2599
1.4	0.1442	0.2337
1.5	0.1456	0.2214
1.6	0.1471	0.1922
1.7	0.1483	0.1754
1.8	0.1494	0.1608
1.9	0.1505	0.1479
2.0	0.1590	0.1390

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย





หน้าตัด 1 - 1

หน้าตัด 2 - 2

รูปที่ พ - 14 แผ่นพื้นรูปสี่เหลี่ยมบนค้ำชนิดที่ 8

พ.15 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าชนิดที่ 9

พิจารณารูปที่ พ - 15 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าที่มีที่รองรับแบบยึดหมุน 1 ด้าน อยู่ในด้านสั้นของแผ่นพื้น ด้านที่เหลือเป็นที่รองรับแบบยึดแน่น ถ้าใช้ลักษณะการถ่ายน้ำหนักบรรทุกทุกตั้งแสดงในรูป และใช้อัตราส่วนของแรงดัดลบบต่อแรงดัดบวกมีค่าเท่ากับสอง

พิจารณาหน้าตัด 1 - 1 2 - 2 3- 3 และ 4 - 4 สามารถหาค่าแรงดัดสูงสุดและจุดดัดกลับได้ตั้งสมการ พ - 36 พ - 37 พ - 29 และ พ - 30 ตามลำดับ และจากสมการดังกล่าว สามารถหาปริมาณของแรงดัดได้ตั้งสมการต่อไปนี้

$$\begin{aligned} VM &= qA^2 L_y^3 (2.732BL_x)/12 + 2qA^2 L_y^2 (0.423AL_y)(2.732BL_x) \\ &+ qL_y^3 (L_x - 2.732BL_x)/24 + 2qL_y^2 (0.211L_y)(L_x - 2.732BL_x)/12 \\ &+ qB^2 L_x^3 (2AL_y)/4 + qB^2 L_x^2 (0.732BL_x)(2AL_y)/2 \\ &+ qB^2 L_x^3 (L_y - 2AL_y)/2 + qB^2 L_x^2 (0.732BL_x)(L_y - 2AL_y) \end{aligned}$$

ถ้ากำหนดให้  $L_x = RL_y$  และรวมเทอมต่าง ๆ เข้าด้วยกัน สมการปริมาณของแรงดัดจะมีค่าดังนี้

$$\begin{aligned} VM &= \frac{qL_y^4}{72} \left[ 36R^3 B^2 (1-A) + RA^2 B (16.392 + 27.713Q) + 5.536R \right. \\ &\quad \left. - 15.124 RB + 52.708R^2 B^3 (1-A) \right] \end{aligned} \quad (\text{พ-40})$$

ตารางที่ ก-7 การวิเคราะห์หาค่า A และ B ที่ให้ค่าปริมาณของแรงดัดค่าสุด

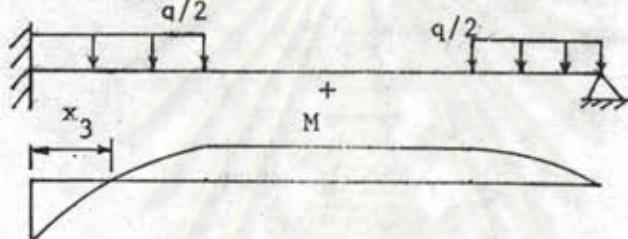
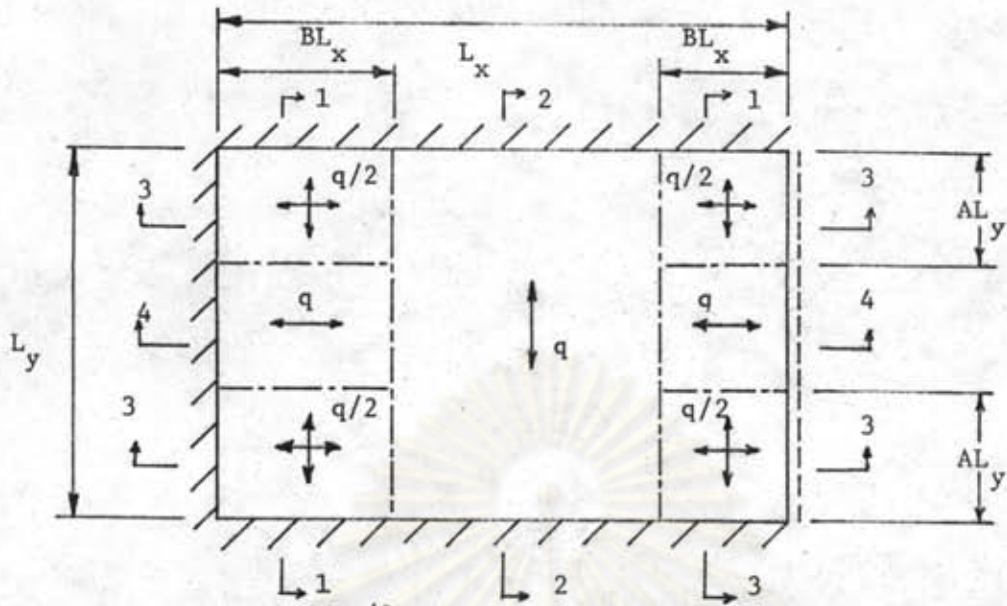
$L_x/L_y$	A	B
1.01	0.1693	0.1753
1.1	0.1708	0.1509
1.2	0.1720	0.1311
1.3	0.1732	0.1150

(ต่อ) ตารางที่ ก- 7 การวิเคราะห์หาค่า A กับ B ที่ให้ปริมาตรของแรงดัดค่าสุด

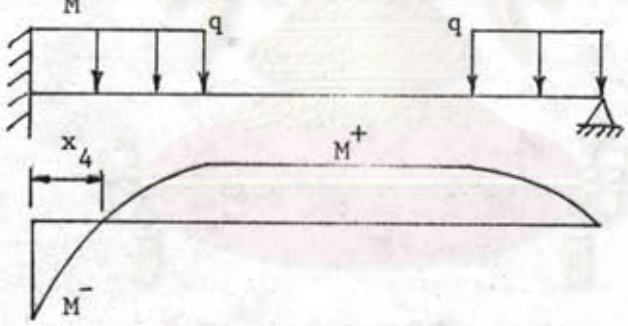
$L_x/L_y$	A	B
1.4	0.1742	0.1016
1.5	0.1749	0.0904
1.6	0.1759	0.0809
1.7	0.1766	0.0728
1.8	0.1771	0.0659
1.9	0.1777	0.0598
2.0	0.1781	0.0545

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

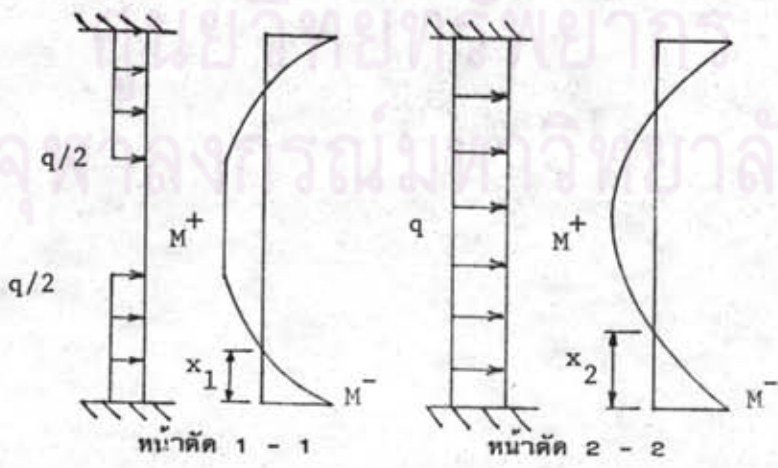




หน้าตัด 3 - 3



หน้าตัด 4 - 4



หน้าตัด 1 - 1

หน้าตัด 2 - 2

รูปที่ พ - 15 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมคี่ขนาดหน้าตัดที่ ๑

พ. 16 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมที่มีขอบอิสระ 1 ด้าน

พิจารณารูป พ - 16 ซึ่งเป็นแผ่นพื้นที่มีขอบอิสระ 1 ด้าน ด้านที่เหลือเป็นที่รองรับแบบยึดแน่น

ในกรณีที่ใช้ แถบแข็งแกร่งบริเวณขอบอิสระมีความกว้างเท่ากับ  $S$  และใช้การแบ่งน้ำหนักบรรทุกตามรูป พ - 16

เมื่อพิจารณาหน้าตัด 4 - 4 สามารถหาค่าแรงดัด และจุดดัดกลับได้ดังนี้

$$\begin{aligned}
 M^+ &= kqbL_x (L_y - 1.5L_x + 0.5kbL_x) \\
 M^- &= kqs (L_x - 0.5S) - 0.5qb^2L_x^2 \\
 X_4 &= (1 - k)bL_x \\
 K &= \frac{bL_x (4b^2L_x^2L_y - b^3L_x^3)}{S [3(L_y - S)^2L_y + 3(L_y - S)L_y^2 + 3L_y^3 - (L_y - S)^3]}
 \end{aligned} \tag{พ-41}$$

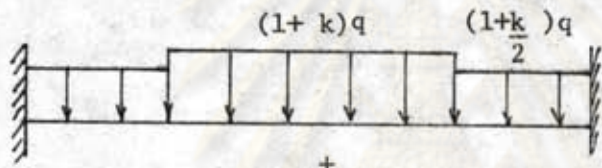
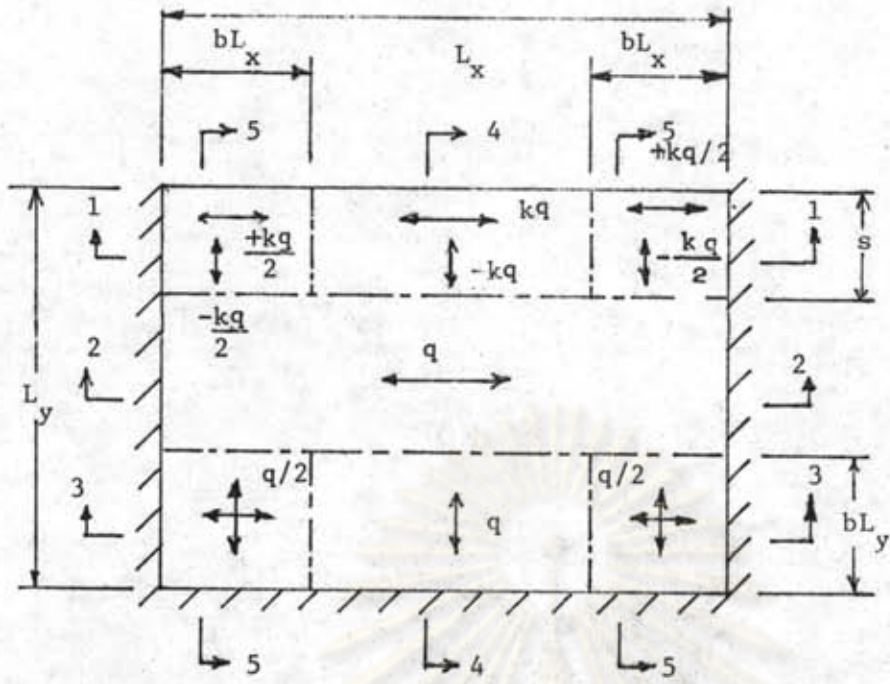
ที่หน้าตัด 5-5 แรงดัดลบและบวกจะมีค่าเป็นครึ่งหนึ่งของที่หน้าตัด 4 - 4

ที่หน้าตัด 2 - 2 แรงดัดลบและบวกมีค่าดังนี้

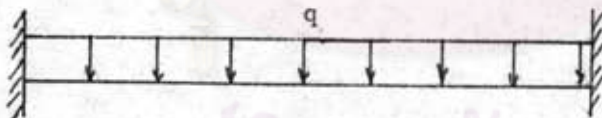
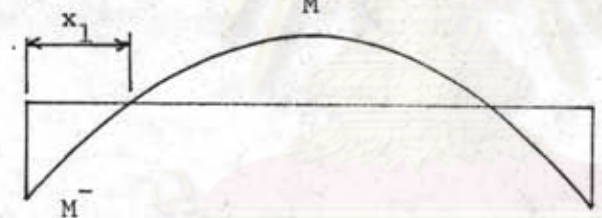
$$\begin{aligned}
 M^- &= qL_x^2 / 12 \\
 M^+ &= qL_x^2 / 24
 \end{aligned} \tag{พ-42}$$

ที่หน้าตัด 3 - 3 แรงดัดลบและบวกมีค่าดังนี้

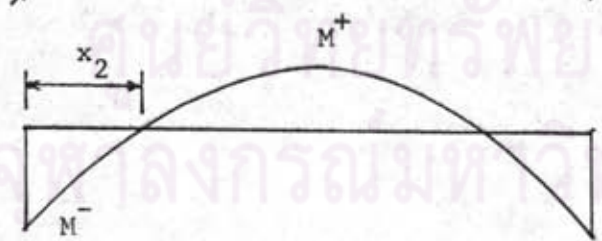
$$\begin{aligned}
 M^- &= qb^2L_x^2 (6 - 4b) / 24 \\
 M^+ &= qb^3L_x^2 / 6
 \end{aligned} \tag{พ-43}$$



หน้าตัด 1 - 1

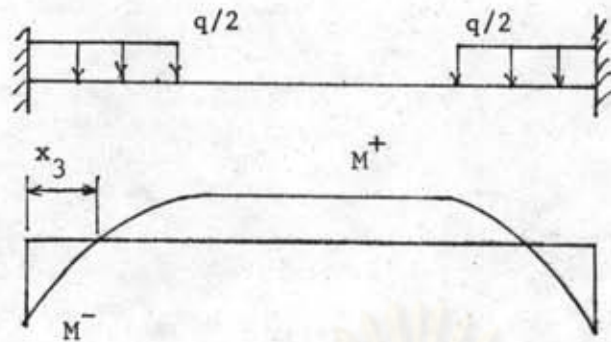


หน้าตัด 2 - 2

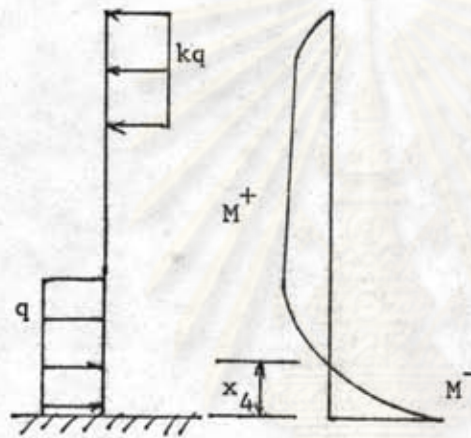


รูปที่ พ - 16 แผ่นพื้นที่มีขอบอิสระ 1 ด้าน

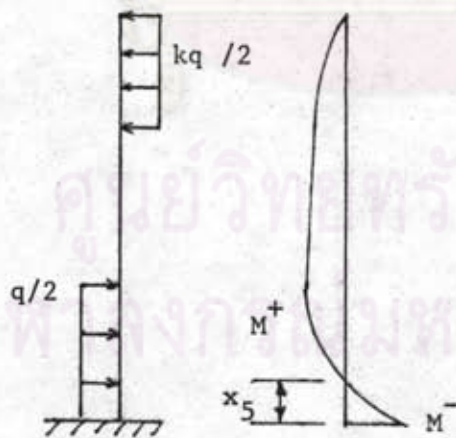




หน้าตัด 2 - 2



หน้าตัด 4 - 4



หน้าตัด 5 - 5

(ต่อ) รูปที่ พ - 16 แผ่นพื้นที่มีขอบอิสระ 1 ด้าน

ที่หน้าตัด 1 - 1 แรงดัดลบและแรงดัดบวกมีค่าดังนี้

$$M^- = (1+k) \frac{qL_x^2}{12} - \frac{kqb^2L_x^2}{24} \quad (6-4b) \quad (n-44)$$

$$M^+ = (1+k) \frac{qL_x^2}{24} - \frac{kqb^3L_x^2}{6}$$

สำหรับจุดดัดกลับ มีค่าดังนี้

ที่หน้าตัด 4 - 4 และ 5 - 5  $X = (b-kb)L_x$

ที่หน้าตัด 1 - 1 และ 2 - 2  $X = 0.21L_x$  (n-45)

ที่หน้าตัด 3 - 3 มีจุดดัดกลับที่  $x < 0.5bL_x$  ใช้  $x = 0.5bL_x$

หาปริมาตรของแรงดัด ได้ดังนี้

$$V_m = \frac{qL_x^3}{24} (L_y - bL_x - S) + \frac{qL_x^3}{12} (0.42)(L_y - bL_x - S)$$

$$+ \frac{qb^4L_x^4}{6} + \frac{qb^4L_x^4}{24} (6-4b) + (1+k) \frac{qL_x^3S}{24}$$

$$- \frac{kqb^3L_x^3S}{6} + (1+k) \frac{qL_x^3S(0.42)}{12} - \frac{kqb^2L_x^3S(6-4b)(0.42)}{24}$$

$$+ kqbL_x^2 (L_y - 1.5bL_x + 0.5kbL_x) L_y (1-2b)$$

$$+ kqS(L_x - 0.5S)(1-k)bL_x^2 (1-2b) - 0.5qb^3L_x^4(1-k)(1-2b)$$

$$+ kqb^2L_x^2 (L_y - 1.5bL_x + 0.5kbL_x)L_y + kqs(L_x - 0.5S)b^2L_x^2(1-k)$$

$$- 0.5qb^4L_x^4(1-k)$$

$$V_m = 0.0767qL_x^3 (L_y - bL_x - S) + 0.0833qb^4L_x^4 (5+2b)$$

$$\begin{aligned}
& + 0.04167qL_x^3 S (1.84 + 1.84k + 6.08kb^3 - 2.52kb^2) \\
& + kqbL_x^2 L_y (L_y - 1.5bL_x + 0.5kbL_x) (1 - b) \\
& + kqbSL_x^2 (L_x - 0.5S) (1 - k) (1 - b) \\
& - 0.5qb^3 L_x^4 (1-k) (1-b)
\end{aligned}$$

ถ้ากำหนดให้  $L_x = RL_y$  และ  $S = ZL_y$

สมการของปริมาตรแรงดัดจะมีค่าดังนี้

$$\begin{aligned}
\frac{V_m}{qL_y^4} & = 0.0767R^3 (1-bR-Z) + 0.0833b^4 R^4 (5+2b) + 0.04167R^3 Z (1.84+1.84k \\
& + 6.08kb^3 - 2.52kb^2) + kbR^2 (1-1.5bR + 0.5kbR) (1-b) \\
& + kbZR^2 (R - 0.5Z) (1-k) (1-b) - 0.5b^3 R^4 (1-k) (1-b)
\end{aligned}$$

$$\text{โดยที่ } k = \frac{bR^3(4b^2 - b^3R)}{Z [ 3(1-Z)^2 + 3(1-Z) + 3-(1-Z)^3 ]} \quad (\text{ท-47})$$

ในกรณีที่ไม้ใช้แถบแข็งกว้างที่ขอบอิสระ ค้งแสดงในรูป ท - 17

ที่หน้าตัด 2 - 2

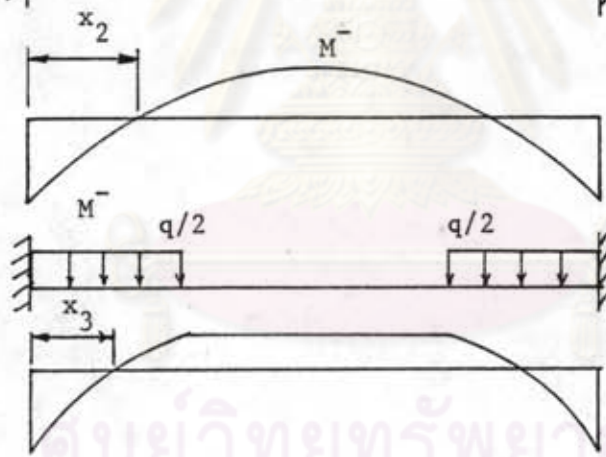
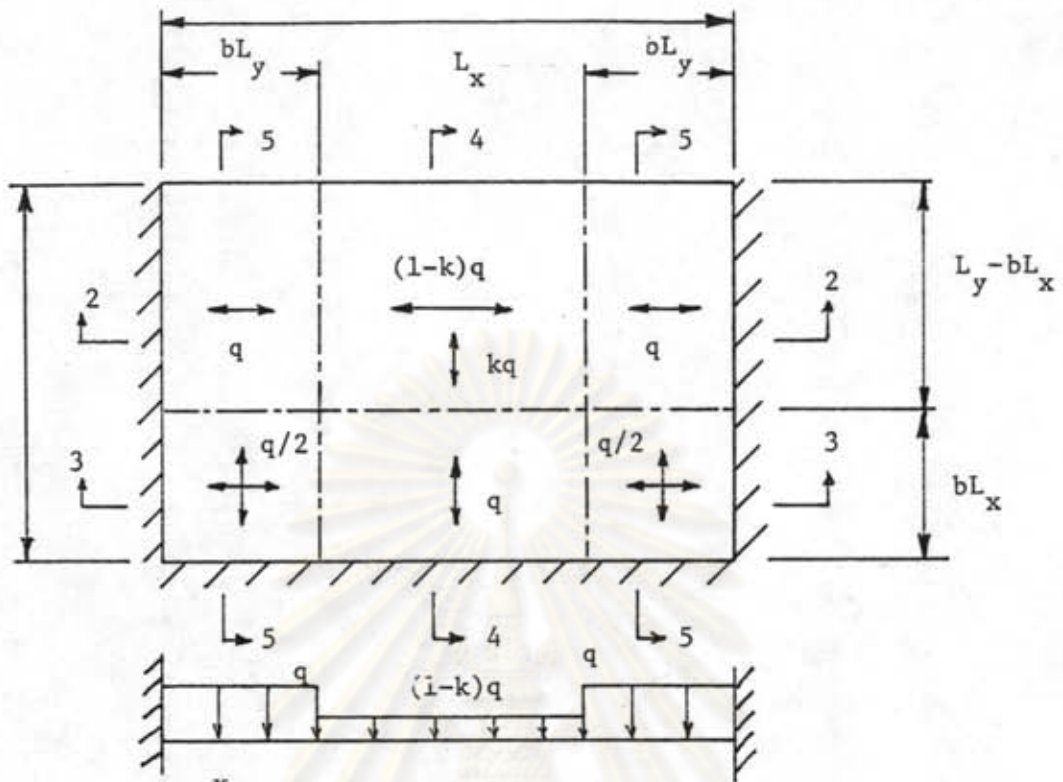
$$M^+ = (1 - k) \frac{qL_x^2}{24} + \frac{kqb^3 L_x^2}{6}$$

$$M^- = (1 - k) \frac{qL_x^2}{12} + \frac{kqb^2 L_x^2}{24} (6 - 4b)$$

(ท-48)

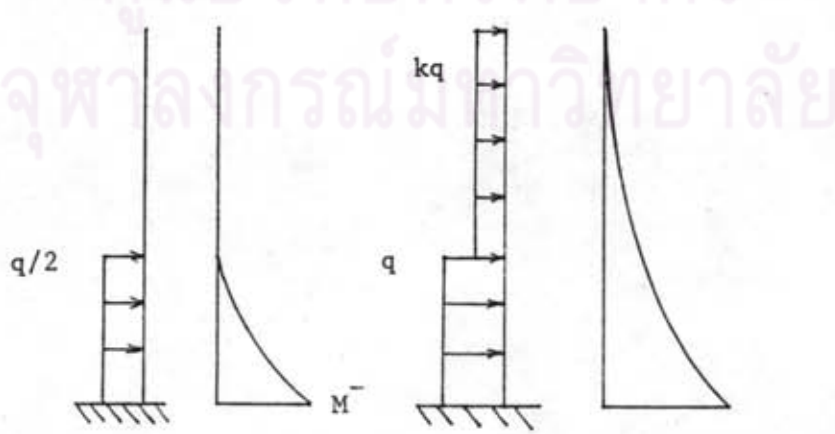
$$X_2 = 0.21L_x$$





หน้าตัด 2 - 2

หน้าตัด 3 - 3



หน้าตัด 5 - 5

หน้าตัด 4 - 4

รูปที่ พ - 17 แผ่นพื้นที่มีขอบอิสระเมื่อไม่ใช้แถบแข็งแวง

ที่หน้าตัด 3 - 3

$$M^+ = \frac{qb^3 L_x^2}{6}$$

$$M^- = \frac{qb^2 L_x^2}{24} (6 - 4b) \quad (\text{ท-49})$$

$$X_3 = 0.5bL_x$$

ที่หน้าตัด 5 - 5

$$M^+ = 0$$

$$M^- = \frac{q(bL_x)^2}{4} \quad (\text{ท-50})$$

$$X_5 = bL_x$$

ที่หน้าตัด 4 - 4

$$M^+ = 0$$

$$M^- = (1 - k)q \frac{b^2 L_x^2}{2} + \frac{kqL_y^2}{2} \quad (\text{ท-51})$$

$$X_4 = L_y$$

หาปริมาณของแรงดัดได้ดังนี้

$$VM = \frac{(1-k)qL_x^3}{24} (L_y - bL_x) + \frac{kqb^3 L_x^3}{6} (L_y - bL_x)$$

$$+ \frac{(1-k)qL_x^2}{12} (0.42L_x)(L_y - bL_x) + \frac{kqb^2 L_x^2}{24} (6-4b) (0.42L_x)x$$

$$\begin{aligned}
& \frac{(L_y - bL_x)}{6} + \frac{qb^4 L_x^4}{24} + \frac{qb^4 L_x^4 (6-4b)}{24} + \frac{q}{2} b^4 L_x^4 \\
& + \frac{(1-k) qb^2 L_x^3 (1-2b)L_y}{2} + \frac{kqL_y^3 L_x (1-2b)}{2} \\
VM & = 0.04167 qL_x^3 (L_y - bL_x) (1-1+4kb^3) \\
& + 0.035 (bL_y - bL_x) (1 - k + 3kb^2 - 2kb^3) qL_x^3 \\
& + 0.0833 (11 - 2b) qb^4 L_x^4 + 0.5(1-k)(1-2b)qb^2 L_x^3 L_y \\
& + 0.5 (1 - 2b) kqL_x L_y^3
\end{aligned}$$

ถ้ากำหนดให้  $L_x = RL_y$

$$\begin{aligned}
VM & = qL_y^4 \left[ 0.04167R^3 (1 - bR) (1 - k + 4kb^3) \right. \\
& + 0.035 (1 - bR) (1 - k + 3kb^2 - 2kb^3) R^3 \\
& + 0.0833 (11 - 2b) b^4 R^4 + 0.5(1-k)(1-2b)b^2 R^3 \\
& \left. + 0.5 (1 - 2b) kR \right] \\
VM & = qL_y^4 \left[ R^3 (1 - bR) (0.04167 - 0.04167k + 0.1667kb^3) \right. \\
& + 0.035 - 0.035k + 0.105kb^3 - 0.07kb^3) \\
& + 0.0833 (11 - 2b) b^4 R^4 + 0.5 (1 - k) (1-2b)b^2 R^3 \\
& \left. + 0.5(1 - 2b)kR \right] \\
VM & = qL_y^4 \left[ R^3 (1-bR) (0.07667-0.07667k+0.105kb^2 \right. \\
& + 0.0967kb^3) + 0.0833(11 - 2b)b^4 R^4 \\
& \left. + 0.5 (1 - k) (1 - 2b)b^2 R^3 + 0.5(1 - 2b)kR \right]
\end{aligned}$$





ภาคผนวก ข.

รายละเอียดโปรแกรมคอมพิวเตอร์

ศูนย์วิจัยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

JLIST

```

100 REM *****
    ** PROGRAM BY CHOOSAK **
    ** TANAKULMAS B515055 **
    *****

110 REM *****
    **          **
    ** DESIGN SLABS **
    **    BY      **
    ** STRIP METHOD **
    **          **

120 REM *****
    **          **
    ** This program use **
    ** for rectangular or **
    ** square slab due to **
    ** uniform load.     **

130 REM ** This program use **
    ** 1983 ACI Code.     **
    **                   **
    *****

140 PRINT CHR$(4);"BLOAD STRIP SHAPE,A24576": POKE 232, PEEK (43634): POKE 233, PEEK (43635)

150 HOME :A$ = "*****"
160 PRINT : VTAB 5: HTAB 3: PRINT A$
170 HTAB 3: PRINT "*";: HTAB 37: PRINT "*"
180 PRINT " * Design of rectangular or square *"
190 HTAB 3: PRINT "*";: HTAB 37: PRINT "*"
200 PRINT " * reinforced concrete slabs by *"
210 HTAB 3: PRINT "*";: HTAB 37: PRINT "*"
220 PRINT " * STRIP METHOD *"
230 HTAB 3: PRINT "*";: HTAB 37: PRINT "*"
240 PRINT " * Due to...Uniform distribution *"
250 HTAB 3: PRINT "*";: HTAB 37: PRINT "*"
260 PRINT " * live load. *"
270 HTAB 3: PRINT "*";: HTAB 37: PRINT "*"
280 PRINT " * This program uses *"; INVERSE : PRINT "1983 ACI CODE";: NORMAL : PRINT " *"
290 HTAB 3: PRINT "*";: HTAB 37: PRINT "*"
300 HTAB 3: PRINT A$: PRINT
310 IF I = 1 THEN 390
320 GOSUB 400
330 B$ = "": TEXT : HOME : VTAB 12: PRINT TAB( 5)"Do you want hard copy of output?": VTAB 15: PRINT
    TAB( 15)"type Y/N Y";: HTAB 24: GET B$: IF B$ = CHR$(13) THEN B$ = "Y"
340 IF B$ < > "Y" AND B$ < > "N" THEN 330
360 PRINT B$: IF B$ = "N" THEN 390
370 TEXT : HOME : VTAB 10: PRINT " Please turn on Printer ": VTAB 24: GOSUB 400
380 PRINT CHR$(4);"PR#1":I = 1: GOTO 160
390 PRINT CHR$(4);"RUN STRIP INPUT"
400 INPUT " PRESS ANY KEY TO CONTINUE ";C$: HOME : RETURN

```



ILIST

100 REM

```

*****
STRIP INPUT
*****

```

```

110 DIM BC(4)
120 HOME : PRINT : VTAB 5: PRINT " Do you want to design square or": VTAB 9: PRINT " rectang
ular reinforce concrete slabs": PRINT
130 VTAB 13: PRINT " PRESS<"; INVERSE : PRINT "1"; NORMAL : PRINT ") For square R.C. slabs"
: PRINT : PRINT TAB( 8)"<"; INVERSE : PRINT "2"; NORMAL : PRINT ") For rectangular R.C.
slabs"
140 PRINT : VTAB 20: HTAB 12: PRINT "( PRESS 1 OR 2 ) "; GET TY$: PRINT TY$: IF TY$ < > "1" THEN
160
150 HOME : PRINT : VTAB 5: HTAB 10: INVERSE : PRINT "SQUARE R.C. SLABS": NORMAL : PRINT : VTAB
8: PRINT " PLEASE INPUT THE LENGTH OF SLABS": VTAB 9: INPUT " (In meter ;a)...= ";LX:LY =
LX:RTIO = 1:PX = 112:PY = 112: GOTO 280
160 IF TY$ < > "2" THEN 120
170 HOME : PRINT : VTAB 2: HTAB 7: INVERSE : PRINT "RECTANGULAR R.C. SLABS": NORMAL : PRINT : PRINT
: PRINT " PLEASE INPUT THE LENGTH OF SLABS": PRINT " ( In meter ;a )"
180 PRINT : INPUT " LONG SPAN(Lx)...in meter = ";LX: PRINT : INPUT " SHORT SPAN(Ly)...in me
ter = ";LY:RTIO = LX / LY: IF LX > LY THEN 200
190 PRINT : PRINT " SHORT SPAN LONGER THAN LONG SPAN !!": PRINT : PRINT " PLEASE ENTER NEW S
PAN LENGTH": FOR I = 1 TO 3500: NEXT : VTAB 12: FOR I = 1 TO 120: PRINT " "; NEXT : PRINT
: GOTO 180
200 PX = 7 * INT (LX * 20 / 7 + 0.5):PY = 8 * INT (LY * 20 / 8 + 0.5)
210 IF TY$ < > "2" THEN 290
220 I = 0
230 IF PX < 97 THEN PX = 98: GOTO 270
250 I = I + 1: IF PX > 175 THEN PX = 175:PY = 8 * INT (PX / (RTIO * 8) + 0.5)
260 IF PY > 112 THEN PY = 112: GOTO 280
270 IF PY < 80 THEN PY = 80: IF I = 1 THEN PX = 7 * INT (RTIO * PY / 7 + 0.5): GOTO 230
280 PRINT : VTAB 13: HTAB 7: PRINT "PLEASE INPUT ABOUT": VTAB 15: HTAB 5: PRINT "THE BOUNDA
RY CONDITION": PRINT
290 VTAB 18: HTAB 5: PRINT "PRESS <1> FOR FIXED EDGE": PRINT : PRINT TAB( 11)"<2> FOR SIMPLY
SUPPORT EDGE": PRINT
300 HTAB 5: PRINT "PRESS "; INVERSE : PRINT "RETURN"; NORMAL : INPUT " TO SEE THE PICTURE";B
$: IF B$ < > "" THEN 300
310 HOME : HGR2 : HCOLOR= 3: SCALE= 1: ROT= 0
320 REM
DRAW SLAB , COORDINATE X & Y
330 HPLLOT 14,16 TO PX + 13,16 TO PX + 13,PY + 15 TO 14,PY + 15 TO 14,16
340 XDRAW 64 AT PX + 18,13: XDRAW 31 AT PX + 25,13: XDRAW 57 AT PX + 35,13
350 XDRAW 93 AT 11,PY + 16: XDRAW 33 AT 11,PY + 24: XDRAW 58 AT 12,PY + 34
360 GOSUB 380: GOTO 460
370 REM

```

```

* SUBROUTINE TO DRAW OR ERASE *
* NO.1,2,3,AND 4 ON SLAB SIDE *

```



```

380 XDRAW 18 AT PX / 2 + 14,8: REM 1
390 XDRAW 19 AT PX / 2 + 13,PY + 18: REM 2
400 XDRAW 20 AT 7,PY / 2 + 14: REM 3
410 XDRAW 21 AT PX + 17,PY / 2 + 14: REM 4
420 RETURN
430 REM

```

```

*** SUBROUTINE DRAW ON HGR ***

```

```

440 HT = INT ( 7 * ( HT - 1 ) + 0.5 ): VT = INT ( 8 * ( VT - 1 ) + 0.5 )
450 FOR I = 1 TO LEN ( ST$ ): N = ASC ( MID$ ( ST$, I, 1 ) ) - 31: XDRAW N AT HT, VT: HT = HT + 7: NEXT
  I: RETURN
460 VT = INT ( PY / 8 + 5 ): ST$ = "LX = " + STR$ ( LX ) + " M": I = LEN ( ST$ ): HT = ( INT ( PX / 14
  ) ) - I / 2 + 3: GOSUB 440
470 VT = INT ( PY / 16 + 3 ): ST$ = "LY = " + STR$ ( LY ) + " M": HT = INT ( PX / 7 + 5.5 ): GOSUB 4
  40
480 GOSUB 490: GOTO 690
490 ST$ = "PRESS (1) FOR FIXED EDGE": VT = 21: HT = 1: GOSUB 440: ST$ = "(2) FOR SIMPLY SUPPORT ED
  GE": VT = 22: HT = 7: GOSUB 440: RETURN
500 REM

```

```

** SUBROUTINE TO DRAW PICTURE **
** OF BOUNDARY CONDITION. **

```

```

510 VT = 2: HT = 3: ST$ = **: FOR K = 1 TO ( PX / 7 ): M = 39: IF BC(1) > 1 THEN M = 35: IF BC(1) =
  3 THEN NEXT K: GOTO 550
520 ST$ = ST$ + CHR$ ( M ): NEXT K: GOSUB 440
550 VT = PY / 8 + 3: HT = 3: ST$ = **: FOR K = 1 TO ( PX / 7 ): M = 38: IF BC(2) > 1 THEN M = 36: IF
  BC(2) = 3 THEN NEXT K: GOTO 590
560 ST$ = ST$ + CHR$ ( M ): NEXT K: GOSUB 440
590 ST$ = **: FOR K = 1 TO PY / 8: HT = 2: VT = K + 2
600 M = 39: IF BC(3) > 1 THEN M = 34: IF BC(3) = 3 THEN NEXT K: GOTO 640
610 ST$ = CHR$ ( M ): GOSUB 440: NEXT K
640 ST$ = **: FOR K = 1 TO PY / 8: HT = PX / 7 + 3: VT = K + 2
650 M = 38: IF BC(4) > 1 THEN M = 37: IF BC(4) = 3 THEN NEXT K: RETURN
660 ST$ = CHR$ ( M ): GOSUB 440: NEXT K: RETURN
690 POKE 1913,2: PRINT CHR$ ( 17 )
695 PRINT " BOUNDARY CONDITION"
700 FOR L = 1 TO 4
710 ST$ = "AT SIDE NO. " + STR$ ( L ) + " = ?": VT = 24: HT = 1: GOSUB 440: PRINT LEFT$ ( ST$, 16 );
  : GET BC(L): VT = 24: HT = 1: GOSUB 440
720 IF BC(L) < 1 OR BC(L) > 3 THEN 710
730 ON BC(L) GOTO 740,750,760
740 PRINT "FIXED EDGE": NEXT L: GOTO 770
750 PRINT "SIMPLY SUPPORT EDGE": NEXT L
770 PRINT : PRINT : GOSUB 380: GOSUB 510
780 ST$ = "Do you want to change data (Yes/No) ": VT = 24: HT = 1: GOSUB 440: PRINT ST$: GET B$:
  PRINT B$: IF B$ = "Y" THEN VT = 24: HT = 1: GOSUB 440: GOSUB 510: GOSUB 380: GOTO 700
790 IF B$ < > "N" THEN 780
800 VT = 24: HT = 1: GOSUB 440: GOSUB 490
810 PRINT : GOTO 920
820 REM

```

820 REM

\*\*\* SUBROUTINE INPUT DATA \*\*\*

```

830 B$ = " *****": VTAB 5: PRINT TAB( 8);B$: PRINT TAB( 10)*"; TAB( 30)*":
      PRINT TAB( 10)*" PLEASE INPUT DATA *": PRINT TAB( 10)*"; TAB( 30)*": PRINT TAB( 8);B$
      : PRINT
840 VTAB 12: PRINT " UNIFORMLY DISTRIBUTION SURVICE": INPUT " LIVE LOAD...(In kg/sq m) = ";L
      L: PRINT
850 VTAB 16: PRINT " ** steel yield strength > 2400 ksc **": PRINT
860 PRINT " STEEL YIELD STRENGTH...(In ksc) ="; INPUT " ";FY: PRINT :TY$ = "RB": IF FY > 2400
      THEN TY$ = "DB"
865 PRINT " Type of bar ==> ";TY$: PRINT
870 PRINT " CONCRETE CYLINDER STRENGTH": INPUT " ...(In ksc) = ";FC: PRINT : PRINT
880 PRINT " "; INVERSE : PRINT "REINFORCED CONCRETE NORMAL WEIGHT";: NORMAL : PRINT " = 2400
      Kg/cu m"
890 PRINT : INPUT " CONCRETE WEIGHT...(In Kg/cu m) = ";CW: PRINT : PRINT "Do you want to chan
      ge DATA? (Y/N) ";: GET A$: PRINT A$: IF A$ = "Y" THEN HOME : GOTO 830
900 RETURN
910 PRINT : PRINT :B$ = B$ + "*****": PRINT B$: PRINT " *";: HTAB 37: PRINT *": PRINT
      " * FIND THE MINIMUM SLAB THICKNESS *": PRINT " *";: HTAB 37: PRINT *": PRINT B$: RETURN

920 TEXT : HOME : IF RTIO < 2 THEN 1160: REM      THEN USE TWO WAY SLAB IN DESIGN
930 PRINT : PRINT " ** USE ONE WAY SLAB IN DESIGN **": PRINT
940 ON BC(1) GOTO 950,960,980
950 ON BC(2) GOTO 1020,1030,1040
960 IF BC(2) = 3 THEN 1000
970 ON BC(2) GOTO 1030,1050
980 IF BC(2) = 2 OR BC(2) = 3 THEN 1000
990 GOTO 1040
1000 PRINT " unsuitable boundary condition for": PRINT " one way slab": PRINT : PRINT : PRINT
      "Press any key to input new B.C.": GET B$: GOTO 310
1010 REM

```

```

** 4 LINES BELOW USE TO FIND **
**   MINIMUM THICKNESS   **

```

```

1020 H = LY / 28: GOTO 1070
1030 H = LY / 24: GOTO 1070
1040 H = LY / 10: GOTO 1070
1050 H = LY / 20
1060 REM

```

FIND THE VALUE TO MULTIPLY (If  
the structure is lightweight con  
crete which have unit weight in  
the range 1442-1922 Kg per cu m.  
or reinforcement having yield  
strengths other than 4219 Ksc

```

1070 GOSUB 830: GOSUB 910
1080 IF CW > 1922 THEN MC = 1: GOTO 1120

```



```

1090 MC = 1.65 - 0.000312 * CW: IF MC < 1.09 THEN MC = 1.09
1120 IF FY < = 4219 THEN MS = 1: GOTO 1150
1130 MS = 0.4 + 0.000142 * FY
1150 H = H * MC * MS: GOTO 1240
1160 PRINT : PRINT " ## USE TWO WAY SLAB IN DESIGN ##": PRINT : PRINT
1170 GOSUB 830: GOSUB 910
1180 COT = 0: FOR I = 1 TO 2: IF BC(I) = 1 THEN COT = COT + LX
1190 IF BC(I + 2) = 1 THEN COT = COT + LY
1200 NEXT I
1210 H = (LX * (800 + 0.0712 * FY)) / (36 + 5 * RTIO * (1 + 0.5 * COT / (LX + LY))): H = INT (H
    * 10 + 0.5) / 100: HO = LX * (800 + 0.0712 * FY) / 36: HO = INT (HO * 10 + 0.5) / 100: PRINT
    : IF H < 8.75 THEN H = 8.75
1220 PRINT : PRINT "MINIMUM THICKNESS OF SLAB": PRINT "REQUIRED = "; H; " cm": PRINT "BUT DON'T
    MORE THAN "; HO; " cm": PRINT
1230 PRINT "PLEASE INPUT THE THICKNESS OF SLAB": PRINT : INPUT " USE THICKNESS OF SLAB (In cm)
    = "; H1: IF H1 < H OR H1 > HO THEN 1220
1240 H = H1 / 100: PRINT : INPUT "Covering to cg. steel bar (In cm.) = "; CV: REM H IS IN m.
1250 REM

```

## FIND TOTAL UNIFORM LOAD(Wu) ##

```

1260 DL = H * CW: WU = 5 * INT (0.28 * DL + 0.34 * LL + 0.5): PRINT
1270 PRINT "TOTAL UNIFORM LOAD (DL&LL)= "; WU; " Kg/sq m"
1275 FOR I = 1 TO 4: IF BC(I) = 3 THEN BC(I) = 10
1277 NEXT I
1290 EN = PEEK (175) + 256 * PEEK (176) - 2: EN = EN - ( PEEK (EN + 1) > 0): REM EN=ENDING ADD
    RESS OF THIS PROGRAM
1300 PRINT CHR$ (13) + CHR$ (4); "BLOAD CHAIN,A520"
1310 REM

```

```

* SET BEGINNING ADDRESS OF *
* THE NEXT PROGRAM AT THE END *
* OF THIS PROGRAM *

```

```

1320 POKE 104, INT (EN / 256): POKE 103, EN - PEEK (104) * 256
1330 IF LX = LY THEN CALL 520 "SQUARE SLAB BC."
1340 IF RTIO > 2 THEN CALL 520 "REC. ONE WAY SLAB"
1350 IF RTIO > 1 AND RTIO < 2 THEN CALL 520 "REC. TWO WAY SLAB BC."

```



LIST

2000 REM

\*\*\*\*\*  
 SQUARE SLAB BC.  
 \*\*\*\*\*

SUBROUTINE TO FIND DISCONTINUOUS  
 LINE THAT GIVE MIN.VOLUMN MOMENT

2005 DIM S(4)

2010 POKE 103,1: POKE 104,8: REM RETURN TO BEGINNING PROGRAM

2020 BC = BC(1) + BC(2) + BC(3) + BC(4)

2030 ON BC - 3 GOTO 2050,2090,2250,2170,2070

2040 REM

FIXED EDGE 4 SIDES

2050 S(1) = 0.33325 \* LX:S(2) = S(1):S(3) = S(1):S(4) = S(1): GOTO 2380

2060 REM

SIMPLY SUPPORT EDGE 4 SIDES

2070 S(1) = 0.25 \* LX:S(2) = S(1):S(3) = S(1):S(4) = S(1): GOTO 2380

2080 REM

SIMPLY SUPPORT EDGE 1 SIDE  
 & FIX EDGE 3 SIDES

2090 BC = BC(1) + BC(2):M = 1:M1 = 3: IF BC = 3 THEN M = 3:M1 = 1

2100 S(M) = 0.32691 \* LX:S(M + 1) = S(M): IF BC(M1) = 1 THEN 2120

2110 S(M1) = 0.15784 \* LX:S(M1 + 1) = 0.27337 \* LX: GOTO 2380

2120 S(M1) = 0.27337 \* LX:S(M1 + 1) = 0.15784 \* LX: GOTO 2380

2160 REM

SIMPLY SUPPORT EDGE 3 SIDES  
 & FIX EDGE 1 SIDE

2170 BC = BC(1) + BC(2):M = 3:M1 = 1: IF BC = 4 THEN M = 1:M1 = 3

2180 S(M) = 0.1299 \* LX:S(M + 1) = S(M): IF BC(M1) = 2 THEN 2200

2190 S(M1) = 0.47614 \* LX:S(M1 + 1) = 0.2749 \* LX: GOTO 2380

2200 S(M1) = 0.2749 \* LX:S(M1 + 1) = 0.47614 \* LX: GOTO 2380

2240 REM

SIMPLY SUPPORT EDGE 2 SIDES  
 & FIX EDGE 2 SIDES

2250 BC = BC(1) + BC(2)

2260 ON BC - 1 GOTO 2280,2310,2290

2270 REM

## TWO FIX EDGE IS ON OPPOSITE SIDE

```

2280 S(1) = 0.3758 * LX:S(2) = S(1):S(3) = 0.1526 * LX:S(4) = S(3): GOTO 2380
2290 S(1) = 0.1526 * LX:S(2) = S(1):S(3) = 0.3758 * LX:S(4) = S(3): GOTO 2380
2300 REM

```

## TWO FIXED EDGES IS NEAR SIDE

```

2310 IF BC(1) = 2 THEN 2340
2320 S(1) = 0.33578 * LX:S(2) = 0.19386 * LX:S(3) = S(2):S(4) = S(1): IF BC(3) = 1 THEN S(3) =
      S(1):S(4) = S(2)
2330 GOTO 2380
2340 S(1) = 0.19386 * LX:S(2) = 0.33578 * LX:S(3) = S(2):S(4) = S(1): IF BC(3) = 2 THEN S(3) =
      S(1):S(4) = S(2)
2370 REM

```

## DRAW DISCONTINUOUS LINE

```

2380 FOR I = 1 TO 4:S(I) = INT (S(I) * 100 + 0.5) / 100: NEXT
2390 POKE - 16299,0: POKE - 16304,0
2400 ST$ = "":HT = 4:VT = 3.4 + 14 * S(1) / LX: FOR K = 1 TO PX / 7:ST$ = ST$ + CHR$ (126): NEXT
      K: GOSUB 440:HT = 4:VT = 3.3 + PY / 8 - 14 * S(2) / LX: GOSUB 440
2410 ST$ = CHR$ (96): FOR K = 1 TO PY / 8:VT = K + 3:HT = 3.4 + S(3) * 16 / LX: GOSUB 440:VT
      = K + 3:HT = 3.3 + PX / 7 - S(4) * 16 / LX: GOSUB 440: NEXT K
2470 PRINT CHR$ (17)
2475 PRINT "Discontinuous line": PRINT : PRINT "Distance from the top edge = ";S(1): PRINT
      "Distance from the bottom edge = ";S(2): PRINT "Distance from the left edge = ";S(3): PRINT
      "Distance from the right edge = ";S(4): PRINT
2480 PRINT CHR$ (4);"BLOAD CHAIN,A520"
2490 POKE 104, INT (EN / 256): POKE 103,EN - PEEK (104) * 256
2500 CALL 520"FIND SQR. MOMENT"

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



LIST

2000 REM

```
*****
REC. TWO WAY SLAB BC.
*****
```

SUBROUTINE TO FIND DISCONTINUOUS  
LINE THAT GIVE MIN.VOLUMN MOMENT

```
2010 POKE 103,1: POKE 104,8
2020 EM = PEEK (175) + 256 * PEEK (176) - 2:EM = EM - ( PEEK (EM + 1) > 0)
2030 BC = BC(1) + BC(2) + BC(3) + BC(4) - 3: ON BC GOTO 2060,2125,2170,2145,2080
2045 BC = BC(1) + BC(2): RETURN
2050 REM
```

FIXED EDGE 4 SIDES

```
2060 S(1) = LY * ( SQRT (144 * RTIO ^ 2 - 398.585 * RTIO + 1072.432) - 12 * RTIO) / (96.862 - 36
* RTIO):S(2) = S(1):S(3) = S(1):S(4) = S(1): GOTO 2250
2070 REM
```

SIMPLY SUPPORT EDGE 4 SIDES

```
2080 S(1) = LY * (4 * RTIO - SQRT (16 * RTIO ^ 2 - 24 * (RTIO - 1))) / (12 * (RTIO - 1)):S(2) =
S(1):S(3) = S(1):S(4) = S(1): GOTO 2250
2090 PRINT CHR$(4);"BLOAD CHAIN,A520"
2100 POKE 104, INT (EM / 256): POKE 103,EM - 256 * PEEK (104)
2110 RETURN
2120 REM
```

SIMPLY SUPPORT 1 SIDE;OTHER FIXED

```
2125 GOSUB 2045: ON BC - 1 GOTO 2130,2135
2126 REM
```

SIMPLY SUPPORT EDGE IS ON  
SHORT SPAN

```
2130 GOSUB 2090: CALL 520*REC.FSFF*
2134 REM
```

SIMPLY SUPPORT EDGE IS ON  
LONG SPAN

```
2135 GOSUB 2090: CALL 520*REC.SFFF*
2140 REM
```

FIXED 1 SIDE;OTHER SIMPLY SUPPORT

```
2145 GOSUB 2045: ON BC - 2 GOTO 2150,2155
```



2146 REM

FIXED EDGE IS ON LONG SPAN

2150 GOSUB 2090: CALL 520\*REC.SSFS\*

2154 REM

FIXED EDGE IS ON SHORT SPAN

2155 GOSUB 2090: CALL 520\*REC.SSSF\*

2160 REM

SIMPLY SUPPORT EDGE 2 SIDES  
& FIXED EDGE 2 SIDES

2170 GOSUB 2045: ON BC - 1 GOTO 2190,2210,2230

2180 REM

2 FIXED EDGES ARE ON LONG SPAN

2190 GOSUB 2090: CALL 520\*REC.FSFS\*

2200 REM

2 FIXED EDGES IS NEAR SIDE

2210 GOSUB 2090: CALL 520\*REC.SSFF\*

2220 REM

2 FIXED EDGE ARE ON SHORT SPAN

2230 GOSUB 2090: CALL 520\*REC.SFSF\*

2240 REM

DRAW DISCONTINUOUS LINE

2250 POKE - 16299,0: POKE - 16304,0

2260 HCOLOR= 3:M = 15 + S(3) \* PX / LX: HPLLOT M,17 TO M,PY + 14:M = PX + 15 - S(4) \* PX / LX  
: HPLLOT M,17 TO M,PY + 14

2270 HCOLOR= 1:M1 = 15:M = INT (17 + PY \* S(1) / LY):N = INT (S(3) \* PX / LX): GOSUB 2280:  
M = INT (PY + 14 - PY \* S(2) / LY): GOSUB 2280:M1 = INT (PX + 15 - S(4) \* PX / LX):N =  
INT (S(4) \* PX / LX): GOSUB 2280:M = INT (17 + PY \* S(1) / LY): GOSUB 2280: HCOLOR= 3: GOTO  
2290

2280 HPLLOT M1,M TO M1 + N - 1,M: RETURN

2290 PRINT CHR\$(17)

2300 PRINT CHR\$(4);"BLOAD CHAIN,A520"

2310 POKE 104, INT (EN / 256): POKE 103,EN - 256 \* PEEK (104)

2320 CALL 520\*FIND REC. MOMENT\*

2340 END

2350 PRINT "Discontinuous line": PRINT : PRINT "Distance from the top edge = ";S(1): PRINT  
"Distance from the bottom edge = ";S(2): PRINT "Distance from the left edge = ";S(3): PRINT  
"Distance from the right edge = ";S(4): PRINT : RETURN

LIST

2000 REM

\*\*\*\*\*  
FIND SQR. MOMENT  
\*\*\*\*\*

SUBROUTINE TO FIND MOMENT  
IN SQUARE SLAB

2010 POKE 103,1: POKE 104,8: REM RETURN TO BEGINNING PROGRAM  
2020 DIM MN(4,2),MP(4),X(4,2)  
2030 GOTO 2130  
2040 REM

TWO OPPOSITE SIDES ARE FIXED EDGE

2050 S = S(M):K = M + 1:MN(M,1) = WU \* S ^ 2 / 6:MP(M) = MN(M,1) / 2:MN(M,2) = MN(M,1):X(M,1) =  
0.4226 \* S:X(M,2) = X(M,1):MN(K,1) = MN(M,1) + WU \* LX ^ 2 / 24:MP(K) = MN(K,1) / 2:MN(K,2) =  
MN(K,1):X(K,1) = (3 \* (LX + 2 \* S) - SQR (36 \* LX \* S - 3 \* LX ^ 2 - 12 \* S ^ 2)) / 12:  
X(K,2) = X(K,1): RETURN  
2060 REM

TWO OPPOSITE SIDES ARE  
SIMPLY SUPPORT EDGE

2070 K = M + 1:MN(M,1) = 0:MP(M) = WU \* S(M) ^ 2 / 4:MN(M,2) = 0:X(M,1) = 0:X(M,2) = 0:MN(K,1) =  
0:MP(K) = MP(M) + WU \* LX ^ 2 / 16:MN(K,2) = 0:X(K,1) = 0:X(K,2) = 0: RETURN  
2080 REM

ONE SIDE IS SIMPLY SUPPORT EDGE &  
OTHER OPPOSITE SIDE IS FIXED EDGE

2090 S = S(M1):MN(M1,N) = 0:MP(M1) = WU \* S ^ 2 / 4:MN(M1,H1) = 2 \* MP(M1):K = M1 + 1:MN(K,N) =  
0:MP(K) = MP(M1) + 0.03349 \* WU \* LX ^ 2:MN(K,H1) = 2 \* MP(K):X(M1,N) = 0:X(M1,H1) = 0.732 \*  
S  
2100 X(K,N) = 0:X(K,H1) = (3.4641 \* S + 1.2679 \* LX - SQR (8.8746 \* LX \* S - .5359 \* LX ^ 2 -  
4 \* S ^ 2)) / 4: RETURN  
2110 N = 1:H1 = 2: IF BC(M1) = 1 THEN N = 2:H1 = 1  
2120 GOSUB 2090: RETURN  
2130 BC = BC(1) + BC(2) + BC(3) + BC(4): ON BC - 3 GOTO 2150,2190,2250,2220,2170  
2140 REM

FIXED EDGE 4 SIDES

2150 M = 1: GOSUB 2050:M = 3: GOSUB 2050: GOTO 2310  
2160 REM

SIMPLY SUPPORT EDGE 4 SIDE

2170 M = 1: GOSUB 2070:M = 3: GOSUB 2070: GOTO 2310  
2180 REM



SIMPLY SUPPORT 1 SIDE;OTHER FIXED

2190 BC = BC(1) + BC(2):M = 1:M1 = 3: IF BC = 3 THEN M = 3:M1 = 1

2200 GOSUB 2050: GOSUB 2110: GOTO 2310

2210 REM

FIXED 1 SIDE;OTHER SIMPLY SUPPORT

2220 BC = BC(1) + BC(2):M = 3:M1 = 1: IF BC = 4 THEN M = 1:M1 = 3

2230 GOSUB 2070: GOSUB 2110: GOTO 2310

2240 REM

2 SIDE ARE FIXED EDGE AND

2 SIDE ARE SIMPLY SUPPORT EDGE

2250 BC = BC(1) + BC(2): ON BC - 1 GOTO 2270,2300,2280

2260 REM

TWO SIMPLY SUPPORT EDGES & TWO

FIXED EDGES ARE OPPOSITE SIDE

2270 M = 1: GOSUB 2050:M = 3: GOSUB 2070: GOTO 2310

2280 M = 1: GOSUB 2070:M = 3: GOSUB 2050: GOTO 2310

2290 REM

TWO SIMPLY SUPPORT EDGES & TWO

FIXED EDGES ARE THE NEAR SIDE

2300 M1 = 1: GOSUB 2110:M1 = 3: GOSUB 2110

2310 K = 100: FOR I = 1 TO 4: FOR J = 1 TO 2: MN(I,J) = INT (MN(I,J) \* K + .5) / K: X(I,J) = INT  
(X(I,J) \* K + .5) / K: NEXT :MP(I) = INT (MP(I) \* K + .5) / K: NEXT : TEXT : HOME : PRINT  
"SECTION NEGATIVE MOMENT AT POS.MOMENT": PRINT "-----"; TAB( 16)"(Kg-m)"; TAB( 32)"(Kg-  
m)"

2320 FOR I = 1 TO 4: IF I = 1 OR I = 3 THEN A\$ = "SIDE NO.": PRINT TAB( 9)A\$;I; TAB( 20)A\$;I +  
1:A\$ = "-----": PRINT TAB( 9)A\$; TAB( 20)A\$

2330 PRINT " ";I;"-";I; TAB( 9)MN(I,1); TAB( 20)MN(I,2); TAB( 30)MP(I): NEXT : PRINT "  
SECTION

NEG. MOMENT DISTANCE (m) FROM": PRINT "-----"; FOR I = 1 TO 4: IF I = 1 OR I = 3 THEN A  
\$ = "SIDE NO.": PRINT TAB( 12)A\$;I; TAB( 27)A\$;I + 1:A\$ = "-----": PRINT TAB( 12)A\$; TAB(  
27)A\$

2340 PRINT " ";I;"-";I; TAB( 13)X(I,1); TAB( 28)X(I,2): NEXT

2350 PRINT CHR\$( 4);"BLOAD CHAIN,AS20"

2360 POKE 104, INT (EN / 256): POKE 103,EN - PEEK (104) \* 256

2370 CALL 520"FIND SQR. STEEL"



ILIST

2000 REM

\*\*\*\*\*  
FIND SQR. STEEL  
\*\*\*\*\*

SUBROUTINE TO FIND AREA  
OF STEEL ON SQUARE SLAB

```

2010 POKE 103,1: POKE 104,8
2030 D = 100 * H - CV:A1 = FC * D / FY:A2 = 6.78 * FC / (0.9 * FY * FY)
2035 K1 = 0.85: IF FC > 280 THEN K1 = 0.85 - 0.05 * (FC - 280) / 70
2040 PB = (6117 / (6117 + FY)) * 0.85 * K1 * FC / FY
2045 PP = 50 * PB * D
2050 DIM AS(4),AA(4,2)
2060 FOR I = 1 TO 4: FOR J = 1 TO 2:MU = MN(I,J): IF MU = 0 THEN 2080
2070 GOSUB 8100:AA(I,J) = A: NEXT J
2080 MU = MP(I): GOSUB 8100:AS(I) = A: NEXT I: PRINT
2090 TEXT : HOME : PRINT "SECTION TOP STEEL AREA  BOTTOM STEEL": PRINT "-----"; TAB( 14
) "(Sq cm.)"; TAB( 30)"(Sq cm.)"
2100 FOR I = 1 TO 4: IF I = 1 OR I = 3 THEN A$ = "SIDE NO.": PRINT TAB( 9)A$;I; TAB( 20)A$;
I + 1:A$ = "-----": PRINT TAB( 9)A$; TAB( 20)A$;
2110 PRINT " ";I;"-";I; TAB( 9)AA(I,1); TAB( 20)AA(I,2); TAB( 30)AS(I): NEXT : PRINT : PRINT
"CUT OFF TOP STEEL SEE TABLE NEG.MOMENT": PRINT "DISTANCE THAT GIVE BEFORE PLUS THE": PRINT
"GRATEST VALUE OF 12 * DIAMETER OF STEEL": PRINT "BAR OR DEPTH OF SLAB"
2120 END
8100 A = A1 / 1.18 - 0.5 * SQR (2.873 * A1 * A1 - A2 * MU):A = INT (A * 10000 + 0.5) / 100
8500 IF A > PP THEN PRINT "STEEL RATIO (As/d)>0.5Pb": PRINT : PRINT "Please RUN again & inc
rease depth of slab": END
8550 A9 = 0.25 * D: IF FY > 2400 THEN A9 = 0.20 * D
8560 IF A < A9 THEN A = A9
8600 RETURN

```



LIST

2000 REM

\*\*\*\*\*  
FIND REC. MOMENT  
\*\*\*\*\*

2010 POKE 103,1: POKE 104,8  
2020 DIM MN(4,2),MP(4),X(4,2)  
2030 SQ = SQR (3): GOTO 2210  
2040 REM

TWO OPPOSITE SIDES ARE FIXED EDGE

2050 REM

ALONG LONG SPAN

2060 MP(1) = WU \* S(1) ^ 2 / 12: MN(1,1) = 2 \* MP(1): MN(1,2) = MN(1,1): MP(2) = WU \* LY ^ 2 / 24:  
MN(2,1) = 2 \* MP(2): MN(2,2) = MN(2,1): X(1,1) = (3 - SQ) \* S(1) / 3: X(1,2) = X(1,1): X(2,1) =  
(3 - SQ) \* LY / 6: X(2,2) = X(2,1): RETURN

2070 REM

ALONG SHORT SPAN

2080 MP(3) = WU \* S(3) ^ 2 / 12: MN(3,1) = 2 \* MP(3): MN(3,2) = MN(3,1): MP(4) = 2 \* MP(3): MN(4,1)  
= 2 \* MP(4): MN(4,2) = MN(4,1): X(3,1) = (3 - SQ) \* S(3) / 3: X(3,2) = X(3,1): X(4,1) = X(3,1)  
: X(4,2) = X(4,1): RETURN

2090 REM

TWO OPPOSITE SIDES ARE SIMPLY  
SUPPORT EDGE

2100 REM

ALONG LONG SPAN

2110 MP(1) = WU \* S(1) ^ 2 / 4: MP(2) = WU \* LY ^ 2 / 8: FOR I = 1 TO 2: FOR J = 1 TO 2: MN(I,J) =  
0: X(I,J) = 0: NEXT : NEXT : RETURN

2120 REM

ALONG SHORT SPAN

2130 MP(3) = WU \* S(3) ^ 2 / 4: MP(4) = 2 \* MP(3): FOR I = 3 TO 4: FOR J = 1 TO 2: MN(I,J) = 0: X(  
I,J) = 0: NEXT : NEXT : RETURN

2140 REM

ONE SIDE IS SIMPLY SUPPORT EDGE  
OTHER OPPOSITE SIDE IS FIXED EDGE

2150 REM

ALONG LONG SPAN

2160 M = 1: N = 2: IF BC(1) = 2 THEN M = 2: N = 1  
2170 MN(1,M) = WU \* S(N) ^ 2 / 2: MP(1) = MN(1,M) / 2: MN(2,M) = (2 - SQ) \* WU \* LY ^ 2 / 2: MP(2) =  
MN(2,M) / 2: X(1,M) = (SQ - 1) \* S(N): X(2,M) = (2 - SQ) \* LY: FOR I = 1 TO 2: MN(I,N) = 0:  
X(I,N) = 0: NEXT : RETURN

2180 REM



ALONG SHORT SPAN

2190 M = 1:N = 2: IF BC(3) = 2 THEN M = 2:N = 1

2200 MN(3,M) = WU \* S(N + 2) ^ 2 / 2:MP(3) = MN(3,M) / 2:MN(4,M) = 2 \* MN(3,M):MP(4) = MN(3,M):  
X(3,M) = (SQ - 1) \* S(N + 2):X(4,M) = X(3,M): FOR I = 3 TO 4:MN(I,N) = 0:X(I,N) = 0: NEXT I:  
RETURN

2210 BC = BC(1) + BC(2) + BC(3) + BC(4): ON BC - 3 GOTO 2230,2270,2330,2410,2250

2220 REM

SLAB HAVE FIXED EDGE 4 SIDE

2230 GOSUB 2060: GOSUB 2080: GOTO 2500

2240 REM

SLAB HAVE SIMPLY SUPPORT EDGE  
4 SIDE

2250 GOSUB 2110: GOSUB 2130: GOTO 2500

2260 REM

SLAB HAVE FIXED EDGE 3 SIDE &  
SIMPLY SUPPORT EDGE 1 SIDE

2270 BC = BC(1) + BC(2): ON BC - 1 GOTO 2290,2310

2280 REM

SIMPLY SUPPORT EDGE IS ALONG  
SHORT SPAN

2290 GOSUB 2060: GOSUB 2190: GOTO 2500

2300 REM

SIMPLY SUPPORT EDGE IS ALONG  
LONG SPAN

2310 GOSUB 2080: GOSUB 2160: GOTO 2500

2320 REM

SLAB HAVE FIXED EDGE 2 SIDE &  
SIMPLY SUPPORT EDGE 2 SIDE

2330 BC = BC(1) + BC(2): ON BC - 1 GOTO 2350,2390,2370

2340 REM

TWO FIXED EDGE ARE ALONG LONG  
SPAN & TWO SIMPLY SUPPORT EDGE  
ARE ALONG SHORT SPAN

2350 GOSUB 2060: GOSUB 2130: GOTO 2500

2360 REM

TWO FIXED EDGE ARE ALONG SHORT  
SPAN & TWO SIMPLY SUPPORT EDGE  
ARE ALONG LONG SPAN



```
2370 GOSUB 2080: GOSUB 2110: GOTO 2500
2380 REM
```

```
FIXED EDGE & SIMPLY SUPPORT EDGE
ARE BOTH ON SHORT & LONG SPAN
```

```
2390 GOSUB 2160: GOSUB 2190: GOTO 2500
2400 REM
```

```
SLAB HAVE FIXED EDGE 1 SIDE
& SIMPLY SUPPORT EDGE 3 SIDE
```

```
2410 BC = BC(1) + BC(2): ON BC - 2 GOTO 2430,2450
2420 REM
```

```
FIXED EDGE IS ALONG LONG SPAN
```

```
2430 GOSUB 2160: GOSUB 2130: GOTO 2500
2440 REM
```

```
FIXED EDGE IS ALONG SHORT SPAN
```

```
2450 GOSUB 2110: GOSUB 2190
```

```
2500 TEXT :K = 100: FOR I = 1 TO 4: FOR J = 1 TO 2: MN(I,J) = INT (MN(I,J) * K + 0.5) / K: X(I,
J) = INT (X(I,J) * K + 0.5) / K: NEXT :MP(I) = INT (MP(I) * K + 0.5) / K: NEXT : HOME : PRINT
"SECTION NEGATIVE MOMENT AT POS.MOMENT"
```

```
2510 PRINT "-----"; TAB( 16)"(Kg-m)"; TAB( 32)"(Kg-m)": FOR I = 1 TO 4: IF I = 1 OR I = 3 THEN
A$ = "SIDE NO.": PRINT TAB( 9)A$;I; TAB( 20)A$;I + 1:A$ = "-----": PRINT TAB( 9)A$; TAB(
20)A$
```

```
2520 PRINT " ";I;"-";I; TAB( 9)MN(I,1); TAB( 20)MN(I,2); TAB( 30)MP(I): NEXT
```

```
2530 PRINT "SECTION NEG. MOMENT DISTANCE (m) FROM": PRINT "-----": FOR I = 1 TO 4: IF I =
1 OR I = 3 THEN A$ = "SIDE NO.": PRINT TAB( 12)A$;I; TAB( 27)A$;I + 1:A$ = "-----": PRINT
TAB( 12)A$; TAB( 27)A$
```

```
2540 PRINT " ";I;"-";I; TAB( 13)X(I,1); TAB( 28)X(I,2): NEXT
```

```
2550 PRINT CHR$( 4);"BLOAD CHAIN,AS20"
```

```
2560 POKE 104, INT (EN / 256): POKE 103,EN - PEEK (104) * 256
```

```
2570 CALL 520"FIND REC. STEEL"
```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

LIST

```

3000 REM SUBROUTINE REC.SFSF
3010 POKE 103,1: POKE 104,8
3020 S1 = 0.0001:SQ = SQR (3):VM = 10000:C = 0:D = 0.03:C2 = 0.4062:D2 = 0.1142:NX = INT (RTI
0 * 10) - 9: FOR I = 1 TO NX:C1 = C2:D1 = D2: READ C2,D2: NEXT I:C = 10 * (RTIO - 1) - NX +
1: IF C < = 0.001 THEN CC = C1:DD = D1: GOTO 3120
3030 CC = C1 - C * (C1 - C2):DD = INT (VM * (D1 + C * (D2 - D1)) + 0.5) / VM:C = D * (C1 - C2)
:C3 = INT (VM * (CC + C) + 0.5) / VM:C4 = INT (VM * (CC - C) + 0.5) / VM:C = 0.0001:D3 =
DD - C:D4 = DD + C: IF C1 > C3 THEN C1 = C3
3035 IF C2 < C4 THEN C2 = C4
3040 IF D1 < D3 THEN D1 = D3
3045 IF D2 > D4 THEN D2 = D4
3050 FOR C = C2 TO C1 STEP S1: FOR D = D1 TO D2 STEP S1
3060 VV = 12 * RTIO ^ 3 * C * (1 - D) + 18 * RTIO * C * (2 * D * D - 1) + 9 * RTIO + 16 * (
3 - SQ) * RTIO ^ 3 * C ^ 3 * (1 - D): IF VV > VM THEN 3080
3070 VM = VV:CC = C:DD = D
3080 NEXT D: NEXT C
3120 PRINT "CC= ";CC;" DD= ";DD:S(1) = DD * LY:S(2) = S(1):S(3) = CC * LX:S(4) = S(3)
3125 PRINT "Position of discontinuous line": PRINT "Distance from top edge = ";S(1)
;" m.": PRINT "Distance from bottom edge = ";S(2);" m.": PRINT "Distance from left edge =
";S(3);" m.": PRINT "Distance from right edge = ";S(4);" m."
3130 GOTO 2250
3500 DATA 0.3577,0.1158,0.3177,0.1172,0.2843,0.1186,0.256,0.1198,0.2318,0.1210,0.2109,0.1221,
0.1928,0.1231,0.1768,0.124,0.1628,0.1249,0.1504,0.1258

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



JLIST

```

3000 REM SUBROUTINE REC.FSFF
3010 POKE 103,1: POKE 104,8
3020 S1 = 0.0001:SQ = SQR (3):VM = 10000:C = 0:D = 0.03:C2 = 0.1753:D2 = 0.1693:NZ = INT (RTI
  O * 10) - 9: FOR I = 1 TO NZ:C1 = C2:D1 = D2: READ C2,D2: NEXT I:C = 10 * (RTIO - 1) - NZ +
  1: IF C < = 0.001 THEN CC = C1:DD = D1: GOTO 3120
3030 CC = C1 - C * (C1 - C2):DD = INT (VM * (D1 + C * (D2 - D1)) + 0.5) / VM:C = D * (C1 - C2)
  :C3 = INT (VM * (CC + C) + 0.5) / VM:C4 = INT (VM * (CC - C) + 0.5) / VM:C = 0.0002:D3 =
  DD - C:D4 = DD - C: IF C1 > C3 THEN C1 = C3
3035 IF C2 < C4 THEN C2 = C4
3040 IF D1 < D3 THEN D1 = D3
3045 IF D2 > D4 THEN D2 = D4
3050 FOR C = C2 TO C1 STEP S1: FOR D = D1 TO D2 STEP S1
3060 VV = (36 * RTIO ^ 3 * C * C * (1 - D)) + (6 * (1 + SQ) * RTIO * C * D * D) + ((9 - 2 * SQ)
  * RTIO) - ((3 + 7 * SQ) * RTIO * C) + (72 * (SQ - 1) * RTIO ^ 3 * C ^ 3 * (1 - D)) + (16 *
  SQ * RTIO * C * D ^ 3): IF VV > VM THEN 3080
3070 VM = VV:CC = C:DD = D
3080 NEXT D: NEXT C
3120 S(1) = DD * LY:S(2) = S(1):S(4) = CC * LX:S(3) = SQ * S(4): IF BC(3) = 2 THEN S(3) = S(4):
  S(4) = SQ * S(4)
3125 PRINT "Position of discontinuous line": PRINT : PRINT "Distance from top edge = ";S(1)
  ;" m.": PRINT "Distance from bottom edge = ";S(2);" m.": PRINT "Distance from left edge =
  ";S(3);" m.": PRINT "Distance from right edge = ";S(4);" m."
3130 GOTO 2250
3500 DATA 0.1509,0.1708,0.1311,0.172,0.115,0.1732,0.1016,0.1742,0.0904,0.1749,0.0809,0.1759,0.
  0728,0.1766,0.0659,0.1771,0.0598,0.1777,0.0545,0.1781

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



LIST

```

3000 REM SUBROUTINE REC.FSFS
3010 POKE 103,1: POKE 104,8
3020 SQ = SQR (3):VM = 10000:Z = 0.1:C2 = 0.1793:D2 = 0.1835:NZ = INT (RTIO * 10) - 9: FOR I =
  1 TO NZ:C1 = C2:D1 = D2: READ C2,D2: NEXT I: IF (RTIO - 1) * 100 - (NZ - 1) * 10 < = 0.01 THEN
  CC = C1:DD = D1: GOTO 3140
3030 C = 5 - LEN ( STR$ ( INT ( VM * ( C1 - C2 ) ) ) ):S1 = Z ^ C:C = 5 - LEN ( STR$ ( INT ( VM * ( D
  2 - D1 ) ) ) ):S2 = Z ^ C
3035 IF S1 < 9E - 5 AND S2 < 9E - 5 THEN 3140
3040 IF S2 < 9E - 5 THEN D1 = DD:D2 = DD
3050 FOR C = C2 TO C1 STEP S1: FOR D = D1 TO D2 STEP S2
3060 VV = 36 * RTIO ^ 3 * C * C * ( 1 - D ) + 12 * R * C * D * D + ( 9 - 2 * SQ ) * RTIO * ( 1 - 2 *
  C ) + 16 * ( 3 - SQ ) * RTIO * C * D ^ 3: IF VV > VM THEN 3080
3070 VM = VV:CC = C:DD = D
3080 NEXT D: NEXT C
3090 C3 = CC + 0.9 * S1:C4 = CC - 0.9 * S1:D3 = DD - 0.9 * S2:D4 = DD + 0.9 * S2:S1 = S1 * Z:S2
  = S2 * Z: IF C1 > C3 THEN C1 = C3
3100 IF C2 < C4 THEN C2 = C4
3110 IF D1 < D3 THEN D1 = D3
3120 IF D2 > D4 THEN D2 = D4
3130 GOTO 3035
3140 S(1) = DD * LY:S(2) = S(1):S(3) = CC * LX:S(4) = S(3)
3145 PRINT "Position of discontinuous line": PRINT : PRINT "Distance from top edge = ";S(1)
  ;" m.": PRINT "Distance from bottom edge = ";S(2);" m.": PRINT "Distance from left edge =
  ";S(3);" m.": PRINT "Distance from right edge = ";S(4);" m."
3150 GOTO 2250
3500 DATA 0.1482,0.1835,0.1245,0.1835,0.1061,0.1835,0.0915,0.1836,0.0797,0.1836,0.0701,0.1837,
  0.0621,0.1837,0.0554,0.1837,0.0497,0.1837,0.0448,0.1837

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ILIST

```

3000 REM SUBROUTINE REC.SFFF
3010 POKE 103,1: POKE 104,8
3020 S1 = 0.0001:SQ = SQR (3):VM = 10000:C = 0:D = 0.03:C2 = 0.3726:D2 = 0.1371:NZ = INT (RTI
  0 * 10) - 9: FOR I = 1 TO NZ:C1 = C2:D1 = D2: READ C2,D2: NEXT I:C = 10 * (RTIO - 1) - NZ +
  1: IF C < = 0.001 THEN CC = C1:DD = D1: GOTO 3120
3030 CC = C1 - C * (C1 - C2):DD = INT (VM * (D1 + C * (D2 - D1)) + 0.5) / VM:C = 0 * (C1 - C2)
  :C3 = INT (VM * (CC + C) + 0.5) / VM:C4 = INT (VM * (CC - C) + 0.5) / VM:C = 0.0002:D3 =
  DD - C:D4 = DD + C: IF C1 > C3 THEN C1 = C3
3035 IF C2 < C4 THEN C2 = C4
3040 IF D1 < D3 THEN D1 = D3
3045 IF D2 > D4 THEN D2 = D4
3050 FOR C = C2 TO C1 STEP S1: FOR D = D1 TO D2 STEP S1
3060 VV = 3 * RTIO ^ 3 * C * C * (2 - (1 + SQ) * D) + 9 * RTIO * (2 * C * D * D + 16 - 9 * SQ -
  (32 - 18 * SQ) * C) + 8 * RTIO ^ 3 * C ^ 3 * (3 - (1 + D) * SQ) + (SQ - 1) * RTIO * C * D ^
  3: IF VV > VM THEN 3080
3070 VM = VV:CC = C:DD = D
3080 NEXT D: NEXT C
3120 S(1) = DD * LY:S(2) = SQ * S(1):S(3) = CC * LX:S(4) = S(3): IF BC(2) = 2 THEN S(1) = S(2):
  S(2) = DD * LY
3125 PRINT "Position of discontinuous line": PRINT : PRINT "Distance from top edge = ";S(1)
  ;" m.": PRINT "Distance from bottom edge = ";S(2);" m.": PRINT "Distance from left edge =
  ";S(3);" m.": PRINT "Distance from right edge = ";S(4);" m."
3130 PRINT : GOTO 2250
3500 DATA 0.3277,0.1391,0.2908,0.141,0.2599,0.1427,0.2337,0.1442,0.2114,0.1456,0.1922,0.1471,
  0.1754,0.1483,0.1608,0.1494,0.1479,0.1505,0.139,0.159

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



LIST

```

3000 REM SUBROUTINE REC.SSFS
3010 POKE 103,1: POKE 104,8
3020 DD = 0.0896:SQ = SQR (3):VM = 10000:C2 = 0.2232:NZ = 1 + INT ((RTIO - 1) * 20): FOR I =
  1 TO NZ:C1 = C2: READ C2: NEXT I:C = 20 * (RTIO - 1) - NZ + 1: IF C < = 1E - 4 THEN CC = C
  1: GOTO 3090
3030 CC = C1 - C * (C1 - C2):C3 = INT (VM * (CC + 0.04 * (C1 - C2)) + 0.5) / VM:C4 = INT (VM *
  (CC - 0.06 * (C1 - C2)) + 0.5) / VM: IF C1 > C3 THEN C1 = C3
3040 IF C2 < C4 THEN C2 = C4
3050 FOR C = C2 TO C1 STEP 0.0001
3060 VV = RTIO ^ 3 * C * C * (2 - DD * (1 + SQ)) + 2 * C * DD ^ 2 * RTIO * (1 + 2 * DD * (1 + S
  Q)) + RTIO * (16 - 9 * SQ) * (1 - 2 * C): IF VV > VM THEN 3080
3070 VM = VV:CC = C
3080 NEXT C
3090 S(3) = CC * LX:S(4) = S(3):S(2) = DD * LY:S(1) = SQ * S(2): IF BC(1) = 2 THEN S(1) = S(2):
  S(2) = SQ * S(2)
3095 PRINT "Position of discontinuous line": PRINT : PRINT "Distance from top edge = ";S(1)
  ;" m.": PRINT "Distance from bottom edge = ";S(2);" m.": PRINT "Distance from left edge =
  ";S(3);" m.": PRINT "Distance from right edge = ";S(4);" m."
3100 GOTO 2250
3500 DATA 0.2065,0.1881,0.1721,0.1581,0.1457,0.1347,0.1249,0.1162,0.1083,0.1012,0.0948,0.0889,
  0.0836,0.0788,0.0743,0.0703,0.0665,0.0631,0.0599,0.0569

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ILIST

```

3000 REM SUBROUTINE REC.SSFF
3010 POKE 103,1: POKE 104,8
3020 S1 = 0.0001:SQ = SQR (3):VM = 10000:C = 0:D = 0.03:C2 = 0.2172:D2 = 0.1144:NX = INT (RTI
  0 * 10) - 9: FOR I = 1 TO NX:C1 = C2:D1 = D2: READ C2,D2: NEXT I:C = 10 * (RTIO - 1) - NX +
  1: IF C < = 0.001 THEN CC = C1:DD = D1: GOTO 3120
3030 CC = C1 - C * (C1 - C2):DD = INT (VM * (D1 + C * (D2 - D1)) + 0.5) / VM:C = D * (C1 - C2)
  :C3 = INT (VM * (CC + C) + 0.5) / VM:C4 = INT (VM * (CC - C) + 0.5) / VM:C = 0.0001:D3 =
  DD - C:D4 = DD + C: IF C1 > C3 THEN C1 = C3
3035 IF C2 < C4 THEN C2 = C4
3040 IF D1 < D3 THEN D1 = D3
3045 IF D2 > D4 THEN D2 = D4
3050 FOR C = C2 TO C1 STEP S1: FOR D = D1 TO D2 STEP S1
3060 VV = RTIO ^ 3 * C * C * (2 - (1 + SQ) * D) + (SQ + 1) * RTIO * C * D + RTIO * (16 - 9 *
  SQ - C * (7 * SQ - 11)) + 4 * RTIO * C * D ^ 3 + 4 * RTIO ^ 3 * C ^ 3 * (SQ - 1 - D): IF VV
  > VM THEN 3080
3070 VM = VV:CC = C:DD = D
3080 NEXT D: NEXT C
3120 S(2) = DD * LY:S(1) = SQ * S(2): IF BC(1) = 2 THEN S(1) = S(2):S(2) = SQ * S(2)
3130 S(4) = DD * LY:S(3) = SQ * S(4): IF BC(3) = 2 THEN S(3) = S(4):S(4) = SQ * S(4)
3135 PRINT "Position of discontinuous line": PRINT : PRINT "Distance from top edge = ";S(1)
  ;" m.": PRINT "Distance from bottom edge = ";S(2);" m.": PRINT "Distance from left edge =
  ";S(3);" m.": PRINT "Distance from right edge = ";S(4);" m."
3140 GOTO 2250
3500 DATA 0.1879,0.1156,0.1641,0.1167,0.1445,0.1176,0.1282,0.1184,0.1144,0.1191,0.1027,0.1197
  ,0.0927,0.1203,0.0841,0.1209,0.0765,0.1213,0.0700,0.1218

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

LIST

```

3000 REM SUBROUTINE REC.SSSF
3010 POKE 103,1: POKE 104,8
3020 SQ = SQR (3):VM = 10000:Z = 0.1:C2 = 0.2453:D2 = 0.122:NX = INT (RTIO * 10) - 9: FOR I =
  1 TO NX:C1 = C2:D1 = D2: READ C2,D2: NEXT I: IF (RTIO - 1) * 100 - (NX - 1) * 10 < = 0.01 THEN
  CC = C1:DD = D1: GOTO 3140
3030 C = 5 - LEN ( STR$ ( INT (VM * (C1 - C2)))):S1 = Z ^ C:C = 5 - LEN ( STR$ ( INT (VM * (D
  2 - D1)))):S2 = Z ^ C
3035 IF S1 < 9E - 5 AND S2 < 9E - 5 THEN 3140
3040 IF S2 < 9E - 5 THEN D1 = DD:D2 = DD
3050 FOR C = C2 TO C1 STEP S1: FOR D = D1 TO D2 STEP S2
3060 VV = 4 * RTIO ^ 3 * C * C * (1 - D) + 2 * (SQ + 1) * C * D * D * RTIO + RTIO * (1 - C * (S
  Q + 1)) + 8 * (SQ - 1) * C ^ 3 * RTIO ^ 3 * (1 - D): IF VV > VM THEN 3080
3070 VM = VV:CC = C:DD = D
3080 NEXT D: NEXT C
3090 C3 = CC + 0.9 * S1:C4 = CC - 0.9 * S1:D3 = DD - 0.9 * S2:D4 = DD + 0.9 * S2:S1 = S1 * Z:S2
  = S2 * Z: IF C1 > C3 THEN C1 = C3
3100 IF C2 < C4 THEN C2 = C4
3110 IF D1 < D3 THEN D1 = D3
3120 IF D2 > D4 THEN D2 = D4
3130 GOTO 3035
3140 S(1) = DD * LY:S(2) = S(1):S(4) = CC * LX:S(3) = SQ * S(4): IF BC(3) = 2 THEN S(3) = S(4):
  S(4) = SQ * S(4)
3145 PRINT "Position of discontinuous line": PRINT : PRINT "Distance from top edge = ";S(1)
  ;" m.": PRINT "Distance from bottom edge = ";S(2);" m.": PRINT "Distance from left edge =
  ";S(3);" m.": PRINT "Distance from right edge = ";S(4);" m."
3150 GOTO 2250
3500 DATA 0.2128,0.1236,0.1863,0.125,0.1645,0.1263,0.1462,0.1273,0.1308,0.1284,0.1177,0.1293,0
  .1064,0.1301,0.0966,0.1308,0.0881,0.1314,0.0806,0.132

```

ศูนย์วิทยพัชกร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



LIST

2000 REM

\*\*\*\*\*  
FIND REC. STEEL  
\*\*\*\*\*

SUBROUTINE TO FIND AREA OF  
STEEL ON RECTANGULAR SLAB

```

2010 POKE 103,1: POKE 104,B
2030 D = H * 100 - CV:A1 = FC * D / FY:A2 = 6.78 * FC / (0.9 * FY * FY)
2035 K1 = 0.85: IF FC > 280 THEN K1 = 0.85 - 0.05 * (FC - 280) / 70
2040 PB = (6117 / (6117 + FY)) * 0.85 * K1 * FC / FY
2045 PP = 50 * PB * D
2050 DIM AS(4),AA(4,2)
2060 FOR I = 1 TO 4: FOR J = 1 TO 2:MU = MN(I,J): IF MU = 0 THEN 2080
2070 GOSUB 8100:AA(I,J) = A: NEXT J
2080 MU = MP(I): GOSUB 8100:AS(I) = A: NEXT I: PRINT
2090 TEXT : HOME : PRINT "SECTION TOP STEEL AREA    BOTTOM STEEL": PRINT "-----"; TAB( 14
) "(Sq cm.)"; TAB( 30) "(Sq cm.)"
2100 FOR I = 1 TO 4: IF I = 1 OR I = 3 THEN A$ = "SIDE NO.": PRINT TAB( 9)A$;I; TAB( 20)A$;
I + 1:A$ = "-----": PRINT TAB( 9)A$; TAB( 20);A$
2110 PRINT " ";I;"-";I; TAB( 9)AA(I,1); TAB( 20)AA(I,2); TAB( 30)AS(I): NEXT : PRINT : PRINT
"CUT OFF TOP STEEL SEE TABLE NEG.MOMENT": PRINT "DISTANCE THAT GIVE BEFORE PLUS THE": PRINT
"GRATEST VALUE OF 12 * DIAMETER OF STEEL": PRINT "BAR OR DEPTH OF SLAB"
2120 END
8100 A = A1 / 1.18 - 0.5 * SQR (2.873 * A1 * A1 - A2 * MU):A = INT (A * 10000 + 0.5) / 100
8500 IF A > PP THEN PRINT "STEEL RATIO (As/d)>0.5Pb ": PRINT : PRINT "Please RUN again & in
crease depth of slab ": END
8550 A9 = 0.25 * D: IF FY > 2400 THEN A9 = 0.20 * D
8560 IF A < A9 THEN A = A9
8600 RETURN

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



LIST

90 REM MENU BEAM TYPE 1-6

```

100 HOME : PRINT : PRINT TAB( 7);" PROGRAM TO FIND REACTION": PRINT : PRINT TAB( 6);"MOMENT
    AND INFLECTION POINT"
200 PRINT : PRINT : PRINT " WHAT TYPE OF STRONG BAND ?"
210 PRINT : PRINT "1) SIMPLE SUPPORT & UNIFORM SUPPORT"
220 PRINT : PRINT "2) FIXED-END SUPPORT & UNIFORM SUPPORT"
230 PRINT : PRINT "3) BOTH END UNIFORM SUPPORT"
240 PRINT : PRINT "4) BOTH END FIXED-END SUPPORT"
250 PRINT : PRINT "5) FIXED-END SUPPORT & SIMPLE SUPPORT"
260 PRINT : PRINT "6) BOTH END SIMPLE SUPPORT"
300 PRINT : INPUT " FROM (1-6) : ";N:N = INT (N)
400 IF N < 1 OR N > 6 THEN 200
500 IF N > 3 THEN POKE 16390,N: GOTO 1000
600 ON N GOTO 700,800,900
700 PRINT CHR$( 4);"RUN BEAM TYPE 1"
800 PRINT CHR$( 4);"RUN BEAM TYPE 2"
900 PRINT CHR$( 4);"RUN BEAM TYPE 3"
1000 PRINT CHR$( 4);"RUN BEAM TYPE 4-6"

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

LIST

80 REM

BEAM TYPE 1

90 TEXT : HOME

100 PRINT TAB( 12);"BEAM TYPE 1": PRINT TAB( 12);"=====": PRINT : PRINT : PRINT "PLEASE INPUT BEAM DATA": PRINT

105 REM

INPUT DATA

110 INPUT "SPAN LENGTH OF BEAM = ";L: IF L < 0 THEN 110

130 PRINT : PRINT "PLEASE INPUT LOAD DATA": PRINT

140 INPUT "UNIFORM LOAD NO.1 ; q1 = ";Q1

145 IF Q1 = 0 THEN X1 = 0: GOTO 160

150 INPUT "Distance from 0 to X1 X1 = ";X1: PRINT

155 IF X1 = L THEN X1 = 0:X2 = 0:Q2 = Q1:Q1 = 0: GOTO 180

160 INPUT "UNIFORM LOAD NO.2 ; q2 = ";Q2

165 IF Q2 = 0 THEN X2 = 0: GOTO 180

170 INPUT "Distance from X2 to end. X2 = ";X2: PRINT

180 INPUT "POINT LOAD AT END OF SPAN = ";QL

190 IF QL < 0 THEN 180

200 PRINT : INPUT "WIDTH OF SUPPORT = ";WS

210 X3 = L - WS

215 REM

To find reaction

220 R = Q1 \* X1 \* (L + X3 - X1) + Q2 \* (L - X2) \* (X3 - X2) - QL \* (L - X3):R = R / (L + X3)

230 Q3 = Q1 \* X1 \* X1 + Q2 \* (L ^ 2 - X2 ^ 2) + 2 \* QL \* L:Q3 = Q3 / (L ^ 2 - X3 ^ 2)

250 N = L / .01: DIM V(N),M(N)

260 PRINT : PRINT

300 X = 0:V(0) = R:M(0) = 0:X(2) = 0:X(3) = 0:X(4) = 0

305 RR = INT (R \* 100 + .5) / 100

310 PRINT "AT X=0 REACTION AT SUPPORT = ";RR

315 PRINT

320 PRINT "          MOMENT AT SUPPORT = ";M(0)

330 PRINT : PRINT

334 REM

335 REM

To find Shear and Moment

340 FOR I = 1 TO N:X = X + 0.01

350 X(1) = X: IF X > X1 THEN X(1) = X1

360 IF X > X2 THEN X(2) = X - X2

370 IF X > X3 THEN X(3) = X - X3

380 IF X = L THEN X(4) = 1.0

390 V(I) = R - Q1 \* X(1) - Q2 \* X(2) + Q3 \* X(3) - QL \* X(4)

400 M(I) = M(I - 1) + ((V(I) + V(I - 1)) \* 0.005)

405 REM

## FIND POINT OF ZERO SHEAR

```

410 IF V(I - 1) > 0 AND V(I) < = 0 THEN 426
420 IF V(I - 1) < 0 AND V(I) = > 0 THEN 426
425 GOTO 440
426 IF M(I) > M(I - 1) THEN 434
428 X = INT (X * 100 + .5) / 100:M(I - 1) = INT (M(I - 1) * 100 + .5) / 100
430 PRINT "At X = ";X - .01;" Moment = ";M(I - 1): GOTO 436
434 X = INT (X * 100 + .5) / 100:M(I) = INT (M(I) * 100 + .5) / 100
435 PRINT "At X = ";X;" Moment = ";M(I)
436 PRINT : PRINT
437 REM

```

## FIND INFLECTION POINT

```

440 IF M(I - 1) > 0 AND M(I) < = 0 THEN 465
450 IF M(I - 1) < 0 AND M(I) > = 0 THEN 465
460 GOTO 480
465 X = INT (X * 100 + .5) / 100
470 PRINT "Inflection point at X = ";X
475 PRINT : PRINT
480 NEXT I
485 Q3 = INT (Q3 * 100 + .5) / 100
490 PRINT "UNIFORM LOAD ON RIGHT SUPPORT": PRINT " q3 = ";Q3
499 M(N) = INT (M(N) * 100 + .5) / 100
500 PRINT "AT X = ";L;" Moment = ";M(N)
510 PRINT : INPUT "PRESS RETURN TO CONTINUE";A$
520 PRINT CHR$(4);"RUN MENU BEAM TYPE 1-6"

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



```

LIST
80 REM
BEAM TYPE 2

90 TEXT : HOME
100 PRINT TAB( 12);"BEAM TYPE 2": PRINT TAB( 12);"=====": PRINT : PRINT : PRINT "PLEAS
    E INPUT BEAM DATA": PRINT
105 REM

INPUT DATA

110 INPUT "SPAN LENGTH OF BEAM = ";L: IF L < 0 THEN 110
130 PRINT : PRINT "PLEASE INPUT LOAD DATA": PRINT
140 INPUT "UNIFORM LOAD NO.1 ; q1 = ";Q1
145 IF Q1 = 0 THEN X1 = 0: GOTO 160
150 INPUT "Distance from 0 to X1 X1 = ";X1: PRINT
155 IF X1 = L THEN X1 = 0:X2 = 0:Q2 = Q1:Q1 = 0: GOTO 180
160 INPUT "UNIFORM LOAD NO.2 ; q2 = ";Q2
165 IF Q2 = 0 THEN X2 = 0: GOTO 180
170 INPUT "Distance from X2 to end. X2 = ";X2: PRINT
180 INPUT "POINT LOAD AT END OF SPAN = ";QL
190 IF QL < 0 THEN 180
200 PRINT : INPUT "WIDTH OF SUPPORT = ";WS
210 X3 = L - WS
215 REM

TO FIND REACTION

220 Q3 = Q1 * X1 * (4 * X1 * X1 * L - (X1 ^ 3)) + Q2 * (L - X2) * (3 * X2 * X2 * L + 3 * X2 * L
    * L + 3 * L * L * L - (X2 ^ 3)) + 8 * QL * L * L
225 Q3 = Q3 / ((L - X3) * (3 * X3 * X3 * L + 3 * X3 * L * L + 3 * L * L * L - (X3 ^ 3)))
230 R = Q1 * X1 + Q2 * (L - X2) + QL - Q3 * (L - X3)
235 MS = (Q3 * (L - X3) * (L + X3) - Q1 * X1 * X1 - Q2 * (L - X2) * (L + X2)) * 0.5 - QL * L
250 N = L / .01: DIM V(N),M(N)
260 PRINT : PRINT
300 X = 0:V(0) = R:M(0) = MS:X(2) = 0:X(3) = 0:X(4) = 0
305 RR = INT (R * 100 + .5) / 100
310 PRINT "AT X=0 REACTION AT SUPPORT = ";RR
315 PRINT
320 PRINT "          MOMENT AT SUPPORT = ";M(0)
330 PRINT : PRINT
335 REM

To find Shear and Moment

340 FOR I = 1 TO N:X = X + 0.01
350 X(1) = X: IF X > X1 THEN X(1) = X1
360 IF X > X2 THEN X(2) = X - X2
370 IF X > X3 THEN X(3) = X - X3
380 IF X = L THEN X(4) = 1.0

```

385 REM

FIND SHEAR AND MOMENT

390  $V(I) = R - Q1 * X(1) - Q2 * X(2) + Q3 * X(3) - QL * X(4)$   
 400  $M(I) = M(I - 1) + ((V(I) + V(I - 1)) * 0.005)$   
 405 REM

FIND POINT OF ZERO SHEAR

410 IF  $V(I - 1) > 0$  AND  $V(I) < = 0$  THEN 426  
 420 IF  $V(I - 1) < 0$  AND  $V(I) = > 0$  THEN 426  
 425 GOTO 440  
 426 IF  $M(I) > M(I - 1)$  THEN 434  
 428  $X = \text{INT}(X * 100 + .5) / 100$ ;  $M(I - 1) = \text{INT}(M(I - 1) * 100 + .5) / 100$   
 430 PRINT "At X = "; X - .01; " Moment = "; M(I - 1); GOTO 436  
 434  $X = \text{INT}(X * 100 + .5) / 100$ ;  $M(I) = \text{INT}(M(I) * 100 + .5) / 100$   
 435 PRINT "At X = "; X; " Moment = "; M(I)  
 436 PRINT : PRINT  
 437 REM

FIND INFLECTION POINT

440 IF  $M(I - 1) > 0$  AND  $M(I) < = 0$  THEN 465  
 450 IF  $M(I - 1) < 0$  AND  $M(I) > = 0$  THEN 465  
 460 GOTO 480  
 465  $X = \text{INT}(X * 100 + .5) / 100$   
 470 PRINT "Inflection point at X = "; X  
 475 PRINT : PRINT  
 480 NEXT I  
 485  $Q0 = \text{INT}(Q3 * 100 + .5) / 100$   
 490 PRINT "UNIFORM LOAD ON RIGHT SUPPORT": PRINT : PRINT " q3 = "; Q0; PRINT  
 499  $M(N) = \text{INT}(M(N) * 100 + .5) / 100$   
 500 PRINT "AT X = "; L; " Moment = "; M(N)  
 510 PRINT : PRINT "PRESS RETURN TO CONTINUE": INPUT " "; A\$  
 520 PRINT CHR\$(4); "RUN MENU BEAM TYPE 1-6"

ศูนย์วิทยุทรัพยากร  
 จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ILIST

700 REM

BEAM TYPE 3

790 TEXT : HOME

800 PRINT TAB( 12);"BEAM TYPE 3": PRINT TAB( 12);"=====": PRINT : PRINT : PRINT "PLEASE INPUT BEAM DATA": PRINT

805 REM

INPUT DATA

810 INPUT "SPAN LENGTH OF BEAM = ";L: IF L < 0 THEN 810

830 PRINT : PRINT "PLEASE INPUT LOAD DATA": PRINT

840 INPUT "UNIFORM LOAD NO.1 ; q1 = ";Q1: PRINT

845 IF Q1 = 0 THEN X0 = 0:X1 = 0: GOTO 870

850 INPUT "Distance from X0 = ";X0: IF X0 < 0 OR X0 > L THEN PRINT "DON'T USE X0 < 0 OR X0 >";L: PRINT : GOTO 850

855 INPUT " to X1 = ";X1: IF X1 < X0 OR X1 > L THEN PRINT "DON'T USE X1 < ";X0;" OR X1 >";L: PRINT : GOTO 855

870 PRINT : INPUT "UNIFORM LOAD NO.2 ; q2 = ";Q2: PRINT

875 IF Q2 = 0 THEN X2 = 0:X3 = 0: GOTO 920

880 INPUT "Distance from X2 = ";X2: IF X2 < X1 OR X2 > L THEN PRINT "DON'T USE X2 < ";X1;" OR X2 >";L: PRINT : GOTO 880

885 INPUT " to X3 = ";X3: IF X3 < X2 OR X3 > L THEN PRINT "DON'T USE X3 < ";X2;" OR X3 >";L: PRINT : GOTO 885

900 PRINT : INPUT "UNIFORM LOAD NO.3 ; q3 = ";Q3: PRINT

905 IF Q3 = 0 THEN X4 = 0:X5 = 0: GOTO 920

910 INPUT "Distance from X4 = ";X4: IF X4 < X3 OR X4 > L THEN PRINT "DON'T USE X4 < ";X3;" OR X4 >";L: PRINT : GOTO 910

915 INPUT " to X5 = ";X5: IF X5 < X4 OR X5 > L THEN PRINT "DON'T USE X5 < ";X4;" OR X5 >";L: PRINT : GOTO 915

920 PRINT : PRINT

930 INPUT "LEFT SUPPORT WIDTH = ";W1S

940 INPUT "RIGHT SUPPORT WIDTH = ";W2S

941 A1 = (X0 + X1) / 2:B1 = L - A1

942 A2 = (X2 + X3) / 2:B2 = L - A2

943 A3 = (X4 + X5) / 2:B3 = L - A3

944 A4 = W1S / 2:B4 = L - A4

950 X6 = 0:X7 = W1S:X8 = L - W2S:X9 = L

951 A5 = (X8 + X9) / 2:B5 = L - A5

955 REM

FIND UNIFORM REACTION

960 Q5 = (Q1 \* (X1 - X0) \* (A1 - A4) + Q2 \* (X3 - X2) \* (A2 - A4) + Q3 \* (X5 - X4) \* (A3 - A4)) / ((A5 - A4) \* W2S)

980 Q4 = (Q1 \* (X1 - X0) \* (B5 - B1) + Q2 \* (X3 - X2) \* (B5 - B2) + Q3 \* (X5 - X4) \* (B5 - B3)) / ((B5 - B4) \* W1S)

1000 N = L / 0.01: DIM V(N),M(N)

1010 PRINT : PRINT : V(0) = 0:M(0) = 0:X(2) = 0:X(3) = 0:X(4) = 0:X(5) = 0:X = 0

1020 PRINT "UNIFORM LOAD ON LEFT SUPPORT = ";Q4



```

1030 PRINT "UNIFORM LOAD ON RIGHT SUPPORT = ";Q5: PRINT : PRINT
1035 PRINT "AT X = 0 Moment = ";M(0)
1037 REM

```

CALCULATE SHEAR AND MOMENT

```

1040 FOR I = 1 TO N: X = X + 0.01
1050 IF X < X0 THEN X(1) = 0: GOTO 1070
1060 X(1) = X - X0: IF X > X1 THEN X(1) = X1 - X0
1070 IF X < X2 THEN X(2) = 0: GOTO 1090
1080 X(2) = X - X2: IF X > X3 THEN X(2) = X3 - X2
1090 IF X < X4 THEN X(3) = 0: GOTO 1110
1100 X(3) = X - X4: IF X > X5 THEN X(3) = X5 - X4
1110 X(4) = X: IF X > W1S THEN X(4) = W1S
1130 IF X < X8 THEN X(5) = 0: GOTO 1150
1140 X(5) = X - X8
1145 REM

```

FIND POINT OF ZERO SHEAR  
AND MAXIMUM MOMENT

```

1150 V(I) = Q4 * X(4) - Q1 * X(1) - Q2 * X(2) - Q3 * X(3) + Q5 * X(5)
1160 M(I) = M(I - 1) + ((V(I) + V(I - 1)) * 0.005)
1170 IF V(I - 1) > 0 AND V(I) <= 0 THEN 1200
1180 IF V(I - 1) < 0 AND V(I) = > 0 THEN 1200
1190 GOTO 1260
1200 IF M(I) > M(I - 1) THEN 1230
1210 X = INT (X * 100 + .5) / 100: M(I - 1) = INT (M(I - 1) * 100 + .5) / 100
1220 PRINT "At X = ";X - .02; " Moment = ";M(I - 1): GOTO 1250
1230 X = INT (X * 100 + .5) / 100: M(I) = INT (M(I) * 100 + .5) / 100
1240 PRINT "At X = ";X; " Moment = ";M(I)
1250 PRINT : PRINT
1255 REM

```

FIND INFLECTION POINT

```

1260 IF M(I - 1) > 0 AND M(I) <= 0 THEN 1290
1270 IF M(I - 1) < 0 AND M(I) >= 0 THEN 1290
1280 GOTO 1320
1290 X = INT (X * 100 + .5) / 100
1300 PRINT "Inflection point at X = ";X
1310 PRINT : PRINT
1320 NEXT I
1330 Q0 = INT (Q3 * 100 + .5) / 100
1350 M(N) = INT (M(N) * 100 + .5) / 100
1360 PRINT "AT X = ";L; " Moment = ";M(N)
1370 PRINT : PRINT "PRESS RETURN TO CONTINUE": INPUT "",A$
1380 PRINT CHR$(4); "RUN MENU BEAM TYPE 1-6"

```

LIST

800 REM

PROGRAM BEAM TYPE 4-6

900 HOME :TB = PEEK (16390)

1000 PRINT TAB( 12);"BEAM TYPE ";TB: PRINT TAB( 12);"=====": PRINT : PRINT "PLEASE INP  
UT BEAM DATA ": PRINT

1010 REM

INPUT DATA

1100 INPUT "SPAN LENGTH OF BEAM = ";L: IF L < 0 THEN 1100

1200 PRINT : PRINT "PLEASE INPUT LOAD DATA": PRINT

1300 INPUT "UNIFORM LOAD NO.1 ; q1 = ";Q1: IF Q1 < 0 THEN 1300

1310 IF Q1 = 0 THEN X1 = 0: X2 = 0: GOTO 1400

1320 INPUT "DISTANCE FROM X1 = ";X1: IF X1 < 0 OR X1 > L THEN PRINT "DON'T USE X1 < 0 OR X1 >  
";L: PRINT : GOTO 1320

1330 INPUT " TO X2 = ";X2: IF X2 < X1 OR X2 > L THEN PRINT "DON'T USE X2 < ";X1;" O  
R X2 > ";L: PRINT : GOTO 1330

1340 PRINT

1400 INPUT "UNIFORM LOAD NO.2 ; q2 = ";Q2: IF Q2 < 0 THEN 1400

1410 IF Q2 = 0 THEN X3 = 0: X4 = 0: GOTO 1500

1420 INPUT "DISTANCE FROM X3 = ";X3: IF X3 < X2 OR X3 > L THEN PRINT "DON'T USE X3 < ";X2;" O  
R X3 > ";L: PRINT : GOTO 1420

1430 INPUT " TO X4 = ";X4: IF X4 < X3 OR X4 > L THEN PRINT "DON'T USE X4 < ";X3;" O  
R X4 > ";L: PRINT : GOTO 1430

1440 PRINT

1500 INPUT "UNIFORM LOAD NO.3 ; q3 = ";Q3: IF Q3 < 0 THEN 1500

1510 IF Q3 = 0 THEN X5 = 0: X6 = 0: GOTO 1600

1520 INPUT "DISTANCE FROM X5 = ";X5: IF X5 < X4 OR X5 > L THEN PRINT "DON'T USE X5 < ";X4;" O  
R X5 > ";L: PRINT : GOTO 1520

1530 INPUT " TO X6 = ";X6: IF X6 < X5 OR X6 > L THEN PRINT "DON'T USE X6 < ";X5;" O  
R X6 > ";L: PRINT : GOTO 1530

1540 PRINT

1600 X7 = (X1 + X2) / 2: X8 = (X3 + X4) / 2: X9 = (X5 + X6) / 2: Y7 = L - X7: Y8 = L - X8: Y9 = L -  
X9: Y1 = X2 - X1: Y2 = X4 - X3: Y3 = X6 - X5

1700 ON TB - 3 GOTO 6000,7000,8000

1800 REM

CALCULATE MOMENT AND INFLECTION  
POINT

2100 N = L / 0.01: DIM V(N),M(N)

2200 PRINT : PRINT

2300 X = 0: V(0) = R1S: M(0) = M1S: X(1) = 0: X(2) = 0: X(3) = 0

2400 PRINT "REACTION AT LEFT SUPPORT = ";R1S

2410 PRINT : PRINT "MOMENT AT LEFT SUPPORT = ";M1S

2420 PRINT : PRINT

2500 FOR I = 1 TO N: X = X + 0.01

2600 IF X < X1 THEN X(1) = 0: GOTO 2800

2700 X(1) = X - X1: IF X > X2 THEN X(1) = Y1



```

2800 IF X < X3 THEN X(2) = 0: GOTO 3000
2900 X(2) = X - X3: IF X > X4 THEN X(2) = Y2
3000 IF X < X5 THEN X(3) = 0: GOTO 3200
3100 X(3) = X - X5: IF X > X6 THEN X(3) = Y3
3150 REM

```

#### FIND SHEAR & MOMENT

```

3200 V(I) = R1S - Q1 * X(1) - Q2 * X(2) - Q3 * X(3)
3300 M(I) = M(I - 1) + ((V(I) + V(I - 1)) * 0.005)
3350 REM

```

#### POINT OF ZERO SHEAR AND MAXIMUM MOMENT

```

3400 IF V(I - 1) > 0 AND V(I) <= 0 THEN 3700
3500 IF V(I - 1) < 0 AND V(I) = > 0 THEN 3700
3600 GOTO 4300
3700 IF M(I) > M(I - 1) THEN 4000
3800 X = INT (X * 100 + .5) / 100: M(I - 1) = INT (M(I - 1) * 100 + .5) / 100
3900 PRINT "At X = "; X - .01; " Moment = "; M(I - 1): GOTO 4200
4000 X = INT (X * 100 + .5) / 100: M(I) = INT (M(I) * 100 + .5) / 100
4100 PRINT "At X = "; X; " MOMENT = "; M(I)
4200 PRINT : PRINT
4250 REM

```

#### FIND INFLECTION POINT

```

4300 IF M(I - 1) > 0 AND M(I) <= 0 THEN 4600
4400 IF M(I - 1) < 0 AND M(I) >= 0 THEN 4600
4500 GOTO 4900
4600 X = INT (X * 100 + .5) / 100
4700 PRINT "Inflection Point at X = "; X
4800 PRINT : PRINT
4900 NEXT I
5000 PRINT "REACTION AT RIGHT SUPPORT = "; R2S
5100 PRINT : PRINT "MOMENT AT RIGHT SUPPORT = "; M2S
5150 PRINT : PRINT "PRESS RETURN TO CONTINUE": INPUT " "; A$
5200 PRINT CHR$(4); "RUN MENU BEAM TYPE 1-6"
5999 REM

```

#### BEAM TYPE 4

```

6000 M1S = Q1 * Y1 * (12 * X7 * Y7 * Y7 + Y1 * Y1 * (L - 3 * Y7)) + Q2 * Y2 * (12 * X8 * Y8 *
      Y8 + Y2 * Y2 * (L - 3 * Y8)) + Q3 * Y3 * (12 * X9 * Y9 * Y9 + Y3 * Y3 * (L - 3 * Y9))
6100 M1S = M1S / (- 12 * L * L)
6200 M2S = Q1 * Y1 * (12 * X7 * Y7 * Y7 + Y1 * Y1 * (L - 3 * X7)) + Q2 * Y2 * (12 * X8 * Y8 *
      Y8 + Y2 * Y2 * (L - 3 * X8)) + Q3 * Y3 * (12 * X9 * Y9 * Y9 + Y3 * Y3 * (L - 3 * X9))
6300 M2S = M2S / (- 12 * L * L)
6400 R1S = (M1S - M2S + Q1 * Y1 * Y7 + Q2 * Y2 * Y8 + Q3 * Y3 * Y9) / L
6500 R2S = (M2S - M1S + Q1 * Y1 * X7 + Q2 * Y2 * X8 + Q3 * Y3 * X9) / L
6600 GOTO 2100

```



6999 REM

BEAM TYPE 5

$$7000 R2S = Q1 * Y1 * (4 * L * (X1 * X1 + X1 * X2 + X2 * X2) - (X1^3) - X1 * X2 * X2 - X1 * X1 * X2 - (X2^3)) + Q2 * Y2 * (4 * L * (X3 * X3 + X3 * X4 + X4 * X4) - (X3^3) - X3 * X4 * X4 - X3 * X3 * X4 - (X4^3)) + Q3 * Y3 * (4 * L * (X5 * X5 + X5 * X6 + X6 * X6) - (X5^3) - X5 * X6 * X6 - X5 * X5 * X6 - (X6^3))$$

$$7100 R2S = R2S / (8 * L * L * L)$$

$$7200 R1S = Q1 * Y1 + Q2 * Y2 + Q3 * Y3 - R2S$$

$$7300 M1S = R2S * L - Q1 * Y1 * X7 - Q2 * Y2 * X8 - Q3 * Y3 * X9$$

$$7400 M2S = 0$$

7500 GOTO 2100

7999 REM

BEAM TYPE 6

$$8000 R2S = (Q1 * Y1 * X7 + Q2 * Y2 * X8 + Q3 * Y3 * X9) / L$$

$$8800 R1S = Q1 * Y1 + Q2 * Y2 + Q3 * Y3 - R2S$$

$$8900 M1S = 0; M2S = 0$$

9000 GOTO 2100



ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

LIST

```
60 REM *****
70 REM * FIND STEEL AREA *
80 REM * INPUT MOMENT *
90 REM *****
```

```
100 REM FY = STEEL YIELD STRENGTH
110 REM FC = CONCRETE CYLINDER STRENGTH
150 REM T = SLAB THICKNESS
160 REM C = COVERING
190 REM TY$ = TYPE OF BAR
200 REM AS = STEEL AREA
210 REM A9 = TEMPERATURE STEEL
220 REM PB = BALANCE STEEL RATIO
230 REM MM = MOMENT IN SLABS
800 REM
```

PROGRAM TO FIND STEEL AREA

```
900 TEXT : HOME
1000 HOME : PRINT TAB( 8); "PROGRAM TO FIND STEEL AREA": PRINT
1050 VTAB 12: PRINT TAB( 5)" Do you want hard copy of output ": VTAB 15: PRINT TAB( 15)"type
Y/N Y "; HTAB 24: GET B$: IF B$ = CHR$( 13) THEN B$ = "Y"
1060 IF B$ < > "Y" AND B$ < > "N" THEN 1050
1070 PRINT B$: IF B$ = "N" THEN 1100
1080 TEXT : HOME : VTAB 10: PRINT "Please turn on Printer ": VTAB 24: INPUT " PRESS RETURN T
O CONTINUE";C$: HOME
1090 PRINT CHR$( 4);"PR#1": PRINT : PRINT : PRINT "PROGRAM TO FIND STEEL AREA": PRINT
1100 HOME : PRINT "PLEASE INPUT DATA": PRINT : PRINT
1115 REM
```

INPUT DATA

```
1200 INPUT "STEEL YIELD STRENGTH (ksc.) ; fy = ";FY
1250 IF FY < 2300 OR FY > 6000 THEN 1200
1300 PRINT : PRINT "Round bar (RB) or Deform bar (DB) ?"
1400 PRINT : INPUT "Please Choose (RB or DB) : ";TY$
1440 IF TY$ = "RB" OR TY$ = "DB" THEN 1450
1445 GOTO 1400
1450 PRINT : INPUT "STEEL COVERING (In cm.) = ";C
1460 IF C < 2.5 OR C > 7 THEN 1450
1500 PRINT : INPUT "CONCRETE CYLINDER STRENGTH (In ksc.) ; f'c = ";FC
1800 PRINT : PRINT : PRINT "PLEASE INPUT SLAB THICKNESS ": PRINT
1900 INPUT "THICKNESS OF SLAB (In cm.) = ";T
2130 PRINT : INPUT "DESIGN ULTIMATE MOMENT (kg-m/a.) = ";MM
7900 REM
```

FIND STEEL AREA

```
8000 D = T - C:A1 = FC * D / FY:A2 = 6.78 * FC / (0.9 * FY * FY)
8010 K1 = 0.85: IF FC > 280 THEN K1 = 0.85 - 0.05 * (FC - 280) / 70
```

```

8030 PB = (6117 / (6117 + FY)) * 0.85 * K1 * FC / FY
8040 PP = 50 * PB * D
8100 AS = A1 / 1.18 - 0.5 * SQR (2.873 * A1 * A1 - A2 * MM):AS = INT (AS * 10000 + 0.5) / 100

```

```

8500 IF AS > PP THEN PRINT "STEEL RATIO (As/d) > 0.5Pb ": PRINT : PRINT "Please RUN again &
      increase depth of slab": END
8550 REM

```

FIND TEMPERATURE STEEL

```

8600 A9 = 0.25 * D: IF TY$ = "DB" THEN A9 = 0.20 * D
8850 REM

```

check steel area not less  
than temperature steel

```

9000 IF AS < A9 THEN AS = A9
9500 HOME : PRINT "STEEL AREA IN SLABS = ";AS: PRINT
9600 PRINT : PRINT "(INPUT MOMENT = 0 TO END)": PRINT : INPUT "MOMENT IN SLABS = ";MM
9700 IF MM < = 0 THEN END
9800 GOTO 8100

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



LIST

90 REM

DESIGN SKEW SLAB

100 REM FY = STEEL YIELD STRENGTH  
 110 REM FC = CONCRETE CYLINDER STRENGTH  
 120 REM DL = DEAD LOAD  
 130 REM LL = LIVE LOAD  
 140 REM UL = DESIGN ULTIMATE LOAD  
 150 REM T = SLAB THICKNESS  
 160 REM C = COVERING  
 170 REM ZT = SKEW ANGLE  
 180 REM LY,L = LENGTH OF SLAB  
 190 REM TY\$ = TYPE OF BAR  
 200 REM AS( ) = STEEL AREA  
 210 REM H = MINIMUM THICKNESS OF SLAB  
 220 REM PB = BALANCE STEEL RATIO  
 230 REM M(I) = MOMENT IN SLABS  
 800 REM

PROGRAM TO DESIGN SLAB WHICH  
 HAVE FREE EDGE ON SKEW EDGE  
 AND SIMPLY SUPPORT

900 TEXT : HOME  
 1000 HOME : PRINT TAB( 8);"PROGRAM TO DESIGN SKEW SLAB": PRINT  
 1050 VTAB 12: PRINT TAB( 5)" Do you want hard copy of output ": VTAB 15: PRINT TAB( 15)"type  
 Y/N Y ";: HTAB 24: GET B\$: IF B\$ = CHR\$( 13) THEN B\$ = "Y"  
 1060 IF B\$ < > "Y" AND B\$ < > "N" THEN 1050  
 1070 PRINT B\$: IF B\$ = "N" THEN 1100  
 1080 TEXT : HOME : VTAB 10: PRINT "Please turn on Printer ": VTAB 24: INPUT " PRESS RETURN T  
 O CONTINUE";C\$: HOME  
 1090 PRINT CHR\$( 4);"PR#1": PRINT "PROGRAM TO DESIGN SKEW SLAB": PRINT  
 1100 HOME : PRINT "PLEASE INPUT DATA": PRINT : PRINT  
 1115 REM

INPUT DATA

1200 INPUT "STEEL YIELD STRENGTH (ksc.) ; fy = ";FY  
 1250 IF FY < 2300 OR FY > 6000 THEN 1200  
 1300 PRINT : PRINT "Round bar (RB) or Deform bar (DB) ?"  
 1400 PRINT : INPUT "Please Choose (RB or DB) : ";TY\$  
 1440 IF TY\$ = "RB" OR TY\$ = "DB" THEN 1450  
 1445 GOTO 1400  
 1450 PRINT : INPUT "STEEL COVERING (In cm.) = ";C  
 1460 IF C < 2.5 OR C > 7 THEN 1450  
 1500 PRINT : INPUT "CONCRETE CYLINDER STRENGTH (In ksc.) ; f'c = ";FC  
 1600 PRINT : INPUT "DISTANCE BETWEEN SUPPORT (In m.) = ";LY  
 1700 PRINT : PRINT "SKEW ANGLE AT FREE EDGE "  
 1750 INPUT "(NOT MORE THAN 90 DEGREE) = ";ZT

```

1755 ZZ = ZT / 57.296
1760 IF ZT > 90 THEN 1750
1765 IF ZT < 30 THEN PRINT "Suitable to use beam on free edge": PRINT : PRINT "PRESS 1 TO END
      ": PRINT "      2 TO CONTINUE": INPUT "Please choose : ";CT: IF CT < 2 THEN END
1770 L = LY / SIN (ZZ)
1800 PRINT : PRINT : PRINT "PLEASE INPUT SLAB THICKNESS ": PRINT
1850 H = 5 * LY:H = INT (H * 100 + .5) / 100: PRINT "Minimum Slab thickness = ";H;" cm.": PRINT

1900 INPUT "THICKNESS OF SLAB (In cm.) = ";T
2000 PRINT : PRINT "UNIFORMLY DISTRIBUTION SERVICE ": PRINT
2010 INPUT "LIVE LOAD (In kg/sq m.) = ";LL
2100 DL = 24 * T:UL = 1.4 * DL + 1.7 * LL
2130 VTAB 21: PRINT "DESIGN ULTIMATE LOAD (kg/sq m.) = ";UL
2140 REM

```

DRAW PICTHER

```

2150 HGR : HCOLOR= 3: SCALE= 1: ROT= 0
2155 DT = 100 / TAN (ZZ):DD = INT (DT):DD = DD + 51
2160 HPLLOT 250,130 TO 50,130 TO DD,30 TO 250,30
2170 HPLLOT 250,20 TO 250,75 TO 245,80 TO 255,85 TO 250,90 TO 250,140
2175 HPLLOT 50,128 TO 50,20 TO 52,25 TO 48,25 TO 50,20
2176 HPLLOT 253,130 TO 265,130 TO 260,132 TO 260,128 TO 265,130
2177 HPLLOT 268,127 TO 268,128 TO 272,132 TO 272,133: HPLLOT 268,133 TO 268,132 TO 272,128 TO 27
      2,127: REM X
2178 HPLLOT 50,16 TO 50,13 TO 48,11 TO 48,10: HPLLOT 51,12: HPLLOT 52,11: HPLLOT 52,10: REM Y
2180 FOR I = 0 TO 64 STEP 2: HPLLOT 3 * I + 54,127 TO 57 + 3 * I,127: NEXT I
2185 N = (250 - DD) / 3:N = INT (N)
2190 N = N - 1: FOR I = 0 TO N STEP 2: HPLLOT 3 * I + DD,33 TO 3 * I + DD + 3,33: NEXT I
2200 SZ = LY / TAN (ZZ):SZ = INT (SZ * 100 + .5) / 100
2204 REM

```

IF SKEW ANGLE LESS THAN 60  
DEGREE => SUITABLE TO USE  
WEDGE SHAPED STRIP

```

2205 IF ZT < 60 THEN Y$ = "Y": GOTO 5000
2210 HOME : VTAB 22: PRINT "TOP SHORT SPAN LESS THAN ";SZ;" m. OR NOT ": INPUT "PRESS (Y)es or
      (N)o ";Y$
2220 IF Y$ = "Y" THEN 5000
2225 IF Y$ < > "N" THEN 2210
2650 HOME : VTAB 21: PRINT "PLEASE CHOOSE FOLLOWING CASE : "
2660 PRINT "1) USE UNIFORM SHAPED STRIPS"
2670 PRINT "2) USE WEDGE SHAPED STRIPS "
2680 VTAB 24: INPUT " PLEASE CHOOSE : ";CN:CN = INT (CN): IF CN < 0 OR CN > 2 THEN 2680
2700 IF CN = 2 THEN Y$ = "Y": GOTO 5000
2750 N = (DD - 50) / 8:N = INT (N)
2770 REM

```

FIND MOMENT BY  
UNIFORM SHAPED STRIP

```

2800 FOR I = 0 TO 7: HPLLOT DD + 1 + N * I,128 - 12 * I TO DD + N * I + 3,122 - 12 * I: HPLLOT D

```



```

D + 4 + N * I, 119 - 12 * I: NEXT I
2850 FOR I = 0 TO 7: HPL0T DD, 32 + 12 * I TO DD, 39 + 12 * I: HPL0T DD, 42 + 12 * I: NEXT I
2900 PRINT : PRINT " USE UNIFORM SHAPED STRIP": PRINT
3000 M(1) = UL * L * L / 8: M(2) = 0.3 * M(1): M(3) = UL * LY * LY / 8
3100 X1 = SZ / 3: X1 = INT (X1 * 100 + 0.5) / 100
3200 PRINT : PRINT "Moment at free edge from 0 < X < "; X1; " = "; M(1)
3300 PRINT : PRINT " Moment from "; X1; " < X < "; SZ; " = "; M(2)
3500 TEXT : GOTO 8000
4000 REM

```

#### FIND MOMENT BY WEDGE SHAPED

```

5000 HOME : VTAB 21: PRINT " USE WEDGE SHAPED STRIP "
5100 PRINT "INPUT SHORT & LONG SIZE STRIP (In m.)"
5200 INPUT "SHORT SIZE = "; B3
5300 INPUT " LONG SIZE = "; B4
5400 ALP = B3 / B4: B1 = B3 / 4: B2 = B4 / 4
5500 F2 = (ALP + ALP * ALP) / 2
5502 F2 = (F2 ^ (2 / 3))
5504 F2 = 1 + ALP + ALP * ALP - 3 * F2
5600 F2 = 4 * F2 / (3 * ((1 - ALP) ^ 2))
5700 FOR I = 1 TO 3: X1 = (2 * B3 + B4) * 4 / ((B3 + B4) * B4 * (4 - I))
5800 X1 = ATN (X1): L(I) = LY / SIN (X1): NEXT I
5900 L(4) = (L + L(1)) / 2: L(5) = (L(1) + L(2)) / 2: L(6) = (L(2) + L(3)) / 2: L(7) = (L(3) + LY) / 2
6000 FOR I = 1 TO 4: MM(I) = UL * (L(I) + 3) ^ 2 * F2 / 8: NEXT I
6100 M(1) = (MM(1) + MM(2)) / 2: M(2) = (MM(3) + MM(4)) / 2
6150 M(3) = UL * LY * LY / 8
6200 PRINT : PRINT "Moment at free edge from 0 < X < "; 2 * B2; " = "; M(1); " kg-m."
6300 PRINT : PRINT "Moment from "; 2 * B2; " < X < "; B4; " = "; M(2); " kg-m."
6400 TEXT
7900 REM

```

#### FIND STEEL AREA

```

8000 D = T - C: A1 = FC * D / FY: A2 = 6.78 * FC / (0.9 * FY * FY)
8100 FOR I = 1 TO 3: AS(I) = A1 / 1.18 - 0.5 * SQR (2.873 * A1 * A1 - A2 * M(I)): AS(I) = INT (AS(I) * 10000 + 0.5) / 100: NEXT I
8200 K1 = 0.85: IF FC > 280 THEN K1 = 0.85 - 0.05 * (FC - 280) / 70
8300 PB = (6117 / (6117 + FY)) * 0.85 * K1 * FC / FY
8400 PP = 50 * PB * D
8500 IF AS(1) > PP THEN PRINT "STEEL RATIO (As/d) > 0.5Pb ": PRINT : PRINT "Please RUN again & increase depth of slab": END
8550 REM

```

#### FIND TEMPERATURE STEEL

```

8600 AS(4) = 0.25 * D: IF TY$ = "DB" THEN AS(4) = 0.20 * D
8700 HOME : PRINT TAB( 8); "STEEL AREA IN SKEW SLABS"
8800 PRINT TAB( 8); "=====
8850 REM

```



check steel area not less  
than temperature steel

```
8900 FOR I = 1 TO 3
9000 IF AS(I) < AS(4) THEN AS(I) = AS(4)
9100 NEXT I
9200 IF Y$ = "N" THEN 9500
9250 REM
```

PRINT RESULT

```
9300 PRINT : PRINT "At section 0 < X < "; 2 * B2: PRINT : PRINT TAB( 10); "Steel Area = "; AS(1)
; " Sq cm / m.": PRINT : PRINT "At section "; 2 * B2; " < X < "; B4: PRINT : PRINT TAB( 10); "S
teel Area = "; AS(2); " Sq cm / m.": PRINT
9400 PRINT "At section X > "; B4: PRINT : PRINT TAB( 10); "Steel Area = "; AS(3); " Sq cm / m.": PRINT
: PRINT "In Y direction": PRINT : PRINT TAB( 5); "temperture steel Area = "; AS(4); " Sq cm /
m.": END
9500 PRINT : PRINT "At section parallel to free edge": PRINT : PRINT : PRINT "At 0 < x < "; INT
(100 * SZ / 3 + .5) / 100; " m.": PRINT "Steel Area = "; AS(1); " Sq cm / m."
9550 PRINT : PRINT "At section "; INT (100 * SZ / 3 + .5) / 100; " < X < "; SZ; " m.": PRINT "Ste
el Area = "; AS(2); " Sq cm / m."
9600 PRINT : PRINT : PRINT "At section parallel to Y-Axis": PRINT : PRINT "At X > "; SZ; " m.": PRINT
"Steel Area = "; AS(3); " Sq cm / m.": PRINT
9700 PRINT : PRINT "At section parallel to X-Axis": PRINT : PRINT "Temperature Steel Area = ";
AS(4); " Sq cm / m."
9750 REM
```

PRINT GRAPHIC

```
9800 PRINT CHR$( 17): END
```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

## LIST

```

60 REM *****
70 REM * FIND DISCONTINUOUS LINE *
80 REM *   IN FLAT SLAB   *
90 REM *****

100 REM IX = NUMBER OF SPAN IN X DIRECTION
110 REM IY = NUMBER OF SPAN IN Y DIRECTION
120 REM LX() = LENGTH OF SPAN IN X DIRECTION
130 REM LY() = LENGTH OF SPAN IN Y DIRECTION
140 REM CX () = WIDTH OF COLUMN IN X DIRECTION
150 REM CY() = WIDTH OF COLUMN IN Y DIRECTION
160 REM T = THICKNESS OF FLAT SLAB (cm.)
170 REM LL = LIVE LOAD (kg/sq m.)
180 REM DL = DEAD LOAD (kg/sq m.)
1000 HOME : PRINT TAB( 4);"PROGRAM TO FIND DISCONTINUOUS LINE": PRINT : PRINT TAB( 12);"ON F
LAT SLAB"
1100 PRINT : PRINT
1150 PRINT : PRINT "Please input no. of span": PRINT : PRINT "( not less than 3 & more than 9
span )"
1200 PRINT : INPUT "Hov many span in x direction ? = ";IX:IX = INT (IX)
1250 IF IX < 3 OR IX > 9 THEN 1200
1300 PRINT : INPUT "Hov many span in y direction ? = ";IY:IY = INT (IY)
1350 IF IY < 3 OR IY > 9 THEN 1300
1400 DIM LX(IX),LY(IY),CX(IX),CY(IY),ML(IX),MR(IX),MB(IY),MT(IY),XSM(IX),YSH(IY),DX(IX),DY(IY)
,SX(IX),SY(IY)
1500 PRINT : PRINT : PRINT "PLEASE INPUT SPAN LENGTH": PRINT
1600 PRINT "IN X DIRECTION FROM LEFT TO RIGHT": PRINT
1620 GOSUB 11600
1650 IF CH > 1 THEN 1800
1700 INPUT "LENGTH OF SPAN (In m.) = ";X
1750 FOR I = 1 TO IX:LX(I) = X: NEXT I: GOTO 1900
1800 FOR I = 1 TO IX: PRINT "LENGTH OF SPAN NO. ";I;: INPUT " (In m.) = ";LX(I): NEXT I: PRINT

1900 PRINT : PRINT : PRINT " IN Y DIRECTION FROM BOTTOM TO TOP ": PRINT
1920 GOSUB 11600
1950 IF CH > 1 THEN 2100
2000 INPUT "LENGTH OF SPAN (In m.) = ";Y
2050 FOR I = 1 TO IY:LY(I) = Y: NEXT I: GOTO 2200
2100 FOR I = 1 TO IY: PRINT "LENGTH OF SPAN NO. ";I;: INPUT " (In m.) = ";LY(I): NEXT I: PRINT

2200 PRINT : PRINT : PRINT "PLEASE INPUT COLUMN SIZE ?"
2300 PRINT : PRINT "IN X DIRECTION FROM LEFT TO RIGHT": PRINT
2400 FOR I = 0 TO IX: PRINT "WIDTH OF COLUMN NO. ";I;: INPUT " (In m.) = ";CX(I): NEXT I
2500 PRINT : PRINT "IN Y DIRECTION FROM BOTTOM TO TOP": PRINT
2600 FOR I = 0 TO IY: PRINT "WIDTH OF COLUMN ON. ";I;: INPUT " (In m.) = ";CY(I): NEXT I: PRINT
: PRINT
2700 PRINT "PLEASE INPUT THICKNESS OF FLAT SLAB": PRINT
2800 INPUT "THICKNESS OF FLAT SLAB (In cm.) = ";T: PRINT
2900 PRINT "UNIFORMLY DISTRIBUTION SERVICE": PRINT : INPUT "LIVE LOAD (In kg/sq m.) = ";LL
3000 DL = 24 * T:UL = 1.4 * DL + 1.7 * LL
3050 FOR I = 1 TO IX:SX(I) = LX(I) - .5 * CX(I - 1) - .5 * CX(I): NEXT I
3060 FOR I = 1 TO IY:SY(I) = LY(I) - .5 * CY(I - 1) - .5 * CY(I): NEXT I

```



```

3100 PRINT : PRINT : PRINT "INPUT THE BOUNDARY OF EDGE SUPPORT ": PRINT
3150 PRINT : PRINT "IN X DIRECTION"
3200 PRINT "=====": PRINT : PRINT "EDGE AT LEFT HAND": PRINT
3220 GOSUB 10000: IF CH = 1 THEN ML(0) = 0:MR(1) = - 0.125 * UL * (SX(1) ^ 2): GOTO 3250
3230 IF CH = 2 THEN ML(0) = - UL * (SX(1) ^ 2) / 12:MR(1) = ML(0): GOTO 3250
3240 GOSUB 10400:ML(0) = - MM:MR(1) = - UL * (SX(1) ^ 2) / 12
3250 PRINT : PRINT "EDGE AT RIGHT HAND": PRINT
3300 GOSUB 10000: IF CH = 1 THEN MR(IX) = 0:ML(IX - 1) = - UL * (SX(IX) ^ 2) / 8: GOTO 3450
3350 IF CH = 2 THEN MR(IX) = - UL * (SX(IX) ^ 2) / 12:ML(IX - 1) = MR(IX): GOTO 3450
3400 GOSUB 10400:MR(IX) = - MM:ML(IX - 1) = - UL * (SX(IX) ^ 2) / 12
3450 PRINT : PRINT "IN Y DIRECTION ": PRINT "=====": PRINT
3500 PRINT "EDGE AT THE BOTTOM": PRINT
3550 GOSUB 10000: IF CH = 1 THEN MB(0) = 0:MT(1) = - UL * (SY(1) ^ 2) / 8: GOTO 3700
3600 IF CH = 2 THEN MB(0) = - UL * (SY(1) ^ 2) / 12:MT(1) = MB(0): GOTO 3700
3650 GOSUB 10400:MB(0) = - MM:MT(1) = - UL * (SY(1) ^ 2) / 12
3700 PRINT : PRINT "EDGE AT THE TOP": PRINT
3750 GOSUB 10000: IF CH = 1 THEN MT(IY) = 0:MB(IY - 1) = - UL * (SY(IY) ^ 2) / 8: GOTO 3900
3800 IF CH = 2 THEN MT(IY) = - UL * (SY(IY) ^ 2) / 12:MB(IY - 1) = MT(IY): GOTO 3900
3850 GOSUB 10400:MT(IY) = - MM:MB(IY - 1) = - UL * (SY(IY) ^ 2) / 12
3900 FOR I = 2 TO IX - 1:ML(I - 1) = - UL * (SX(I) ^ 2) / 12:MR(I) = ML(I - 1): NEXT I
4000 FOR I = 2 TO IY - 1:MB(I - 1) = - UL * (SY(I) ^ 2) / 12:MT(I) = MB(I - 1): NEXT I
4100 XSM(0) = ML(0):XSM(IX) = MR(IX):YSM(0) = MB(0):YSM(IY) = MT(IY)
4200 FOR I = 1 TO IX - 1:XSM(I) = (MR(I) + ML(I)) / 2: NEXT I
4300 FOR I = 1 TO IY - 1:YSM(I) = (MT(I) + MB(I)) / 2: NEXT I
4400 FOR I = 0 TO IX - 1
4500 DX(I + 1) = SX(I + 1) / 2 + (XSM(I + 1) - XSM(I)) / (UL * SX(I + 1))
4600 NEXT I
4700 FOR I = 0 TO IY - 1
4800 DY(I + 1) = SY(I + 1) / 2 + (YSM(I + 1) - YSM(I)) / (UL * SY(I + 1))
4900 NEXT I
5000 FOR I = 1 TO IX
5100 DX(I) = DX(I) + CX(I - 1) / 2: NEXT I
5200 FOR I = 1 TO IY
5300 DY(I) = DY(I) + CY(I - 1) / 2: NEXT I
5400 REM PRINT RESULT
5500 PRINT : PRINT : PRINT : HOME : PRINT "POSITION OF DISCONTINUOUS LINE ": PRINT
5600 PRINT "IN X direction ": PRINT "=====": PRINT
5700 FOR I = 1 TO IX
5800 PRINT "Span no. ";I: PRINT "distance from cg. of left column = "; INT (100 * DX(I) + .5) /
100
5900 NEXT
6000 PRINT : PRINT : PRINT "IN Y direction ": PRINT "=====":
6100 FOR I = 1 TO IY
6200 PRINT "Span no. ";I: PRINT "distance from cg.of bottom column ="; INT (100 * DY(I) + .5) /
100: NEXT I
6300 FOR I = 1 TO 79: PRINT "*";: NEXT I: END
9999 REM THE FOLLOWING LINE IS SUBROUTINE
10000 PRINT : PRINT " PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING: "
10050 PRINT : PRINT "1) EDGE SUPPORT IS SIMPLE SUPPORT"
10100 PRINT : PRINT "2) EDGE SUPPORT IS FIXED SUPPORT"
10150 PRINT : PRINT "3) HAVE CANTILIVER FLAT SLAB"
10250 PRINT : INPUT "Please choose : ";CH
10300 RETURN
10400 PRINT "Please input moment from cantiliver slab": PRINT : INPUT "Moment (In kg-m.) = ";M
M:MM = ABS (MM)

```





10450 RETURN  
11600 PRINT  
11610 PRINT \* PLEASE CHOOSE THE FOLLWING \*  
11620 PRINT : PRINT \*1) EVERY SPAN ARE EQUAL \*  
11630 PRINT : PRINT \*2) EVERY SPAN ARE NOT EQUAL \*  
11640 PRINT : INPUT \* Please choose : \*;CH: PRINT  
11650 RETURN



ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

## LIST

```

10 REM *****
20 REM * ELEMENT TYPE 3 *
30 REM *****

```

```

100 REM FY = STEEL YIELD STRENGTH
110 REM FC = CONCRETE CYLINDER STRENGTH
120 REM DL = DEAD LOAD
130 REM LL = LIVE LOAD
140 REM UL = DESIGN ULTIMATE LOAD
150 REM T = SLAB THICKNESS
160 REM C = COVERING
170 REM KX,KY = RATIO OF SUPPORT MOMENT PER TOTAL MOMENT
180 REM DX,DY = SIZE OF ELEMENT
190 REM TY$ = TYPE OF BAR
200 REM AS = STEEL AREA
205 REM AA = TEMPERATURE STEEL AREA
210 REM H = MINIMUM THICKNESS OF SLAB
220 REM PB = BALANCE STEEL RATIO
230 REM M(I) = MOMENT IN SLABS
240 REM NT = SUBINTERVAL IN ELEMENT
250 REM MD = ULTIMATE MOMENT
260 REM PXM() = POSITIVE MOMENT ABOUT Y AXIS
265 REM PYM() = POSITIVE MOMENT ABOUT X AXIS
270 REM NXM() = NEGATIVE MOMENT ABOUT Y AXIS
275 REM NYM() = NEGATIVE MOMENT ABOUT X AXIS
280 REM

```

```

900 TEXT : HOME
1000 HOME : PRINT " PROGRAM TO FIND MOMENT & STEEL AREA": PRINT : PRINT TAB( 18)"IN": PRINT
: PRINT TAB( 11)"ELEMENT TYPE 3": PRINT : PRINT TAB( 18)"OR": PRINT : PRINT TAB( 7)"
CORNER-SUPPORTED ELEMENTS": PRINT
1050 VTAB 15: PRINT TAB( 5)" Do you want hard copy of output ": VTAB 18: PRINT TAB( 15)"ty
pe Y/N Y *"; HTAB 24: GET B$: IF B$ = CHR$( 13) THEN B$ = "Y"
1060 IF B$ < > "Y" AND B$ < > "N" THEN 1050
1070 PRINT B$: IF B$ = "N" THEN 1100
1080 TEXT : HOME : VTAB 10: PRINT "Please turn on Printer *": VTAB 24: INPUT " PRESS RETURN
TO CONTINUE";C$: HOME
1090 PRINT CHR$( 4);"PR#1": PRINT "PROGRAM ELEMENT TYPE 3": PRINT
1100 HOME : PRINT "PLEASE INPUT DATA": PRINT : PRINT
1115 REM

```

## INPUT DATA

```

1150 DIM X(9),Y(9),MX(9),MY(9)
1200 INPUT "STEEL YIELD STRENGTH (ksc.) ; fy = ";FY
1250 IF FY < 2300 OR FY > 6000 THEN 1200
1300 PRINT : PRINT "Round bar (RB) or Deform bar (DB) ?"
1400 PRINT : INPUT "Please Choose (RB or DB) : ";TY$

```



```

1440 IF TY$ = "RB" OR TY$ = "DB" THEN 1450
1445 GOTO 1400
1450 PRINT : INPUT "STEEL COVERING (In cm.) = ";C
1460 IF C < 2.5 OR C > 7 THEN 1450
1500 PRINT : INPUT "CONCRETE CYLINDER STRENGTH (In ksc.) ; f'c = ";FC
1550 IF FC < 100 OR FC > 450 THEN 1500
1560 PRINT : PRINT "PLEASE INPUT ELEMENT THICKNESS ": PRINT
1570 INPUT "THICKNESS OF ELEMENT (In cm.) = ";T
1580 PRINT : PRINT "UNIFORMLY DISTRIBUTION SERVICE ": PRINT
1590 INPUT "LIVE LOAD (In kg/sq m.) = ";LL
1600 DL = 24 * T;UL = 1.4 * DL + 1.7 * LL;D = T - C
1650 PRINT : PRINT "DESIGN ULTIMATE LOAD (kg/sq m.) = ";UL
1850 PRINT : PRINT "PLEASE INPUT SIZE OF ELEMENT TYPE "
1900 PRINT : INPUT "SIZE OF ELEMENT IN X-DIRECTION (In m.) = ";DX
1950 INPUT "SIZE OF ELEMENT IN Y-DIRECTION (In m.) = ";DY
2200 PRINT : PRINT : PRINT "PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING CASE ": PRINT
2250 PRINT "1) KNOW M+ AND M- ON EDGE OF ELEMENT": PRINT
2270 PRINT "2) WANT TO INPUT RATIO (-M/+M)": PRINT
2275 PRINT "3) USE HILLERBORG'S ELEMENT": PRINT : PRINT "4) END OF DESIGN": PRINT
2280 INPUT " Please choose : ";CH: IF CH < 1 OR CH > 4 THEN 2280
2290 IF CH = 4 THEN PRINT " END OF DESIGN": END
2300 IF CH = 1 THEN 2800
2350 IF CH = 3 THEN 6000
2400 PRINT : PRINT : PRINT "PLEASE INPUT MOMENT RATIO ": PRINT "(NEGATIVE MOMENT/POSITIVE MO
MENT) ": PRINT
2450 PRINT : PRINT "USE THE VALUE BETWEEN 0.5-3.0"
2460 INVERSE : PRINT "( SUITABLE VALUE USE 1.5-2.0 )": NORMAL : PRINT
2500 INPUT "-Mx/+Mx = ";M1: INPUT "-My/+My = ";M2
2600 KX = M1 / (1 + M1);KY = M2 / (1 + M2)
2700 GOTO 3000
2800 PRINT : PRINT : PRINT "PLEASE INPUT EDGE MOMENT In. Kg-m "
2850 PRINT : INPUT "NEGATIVE MOMENT ABOUT Y AXIS (In kg-m/m) ; -Mx = ";M1
2860 INPUT "NEGATIVE MOMENT ABOUT X AXIS (In kg-m/m) ; -My = ";M2
2870 INPUT "POSITIVE MOMENT ABOUT Y AXIS (In kg-m/m) ; +Mx = ";M3
2880 INPUT "POSITIVE MOMENT ABOUT X AXIS (In kg-m/m) ; +My = ";M4
2900 KX = M1 / (M1 + M3);KY = M2 / (M2 + M4)
3000 PRINT : PRINT : PRINT "PLEASE INPUT SUBINTERVAL (VALUE 5, 7, 9)"
3100 PRINT : INPUT "SUBINTERVAL = ";NT: PRINT :NT = INT (NT)
3150 IF NT < 5 OR NT > 9 THEN 3000
3200 IF NT = 6 OR NT = 8 THEN 3000
3500 ALP = DY / DX;XS = DX / NT;YS = DY / NT
3599 REM

```

#### USE WOOD & ARMER ELEMENT

```

3600 X(0) = 0:Y(0) = 0
3800 FOR I = 1 TO NT:X(I) = XS * I:Y(I) = YS * I: NEXT I
3900 FOR I = 0 TO NT:MX(I) = UL * DX * DX * (1 - (((DX - X(I)) / DX) ^ 2) - KX) / 2:MY(I) =
UL * DY * DY * (1 - (((DY - Y(I)) / DY) ^ 2) - KY) / 2: NEXT I
3950 FOR I = 0 TO NT: PRINT "At X = ";X(I); " m. form support Mx = ";MX(I); " kg-m.": NEXT
3960 FOR I = 0 TO NT: PRINT "At Y = ";Y(I); " m. form support My = ";MY(I); " kg-m.": NEXT
4000 NN = (NT - 1) / 2:NN = NN + 1
4100 MD = ABS (MX(NN)): GOSUB 10450: PRINT TAB( 8);"STEEL AREA IN ELEMENT ": PRINT : PRINT
: PRINT " BOTTOM STEEL AREA....": PRINT : GOSUB 9800
4200 MD = ABS (MY(NN)): GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9900

```



```

4300 MD = ABS (MX(0)): GOSUB 10450: PRINT : PRINT : PRINT " TOP STEEL AREA...": PRINT : PRINT
      "In zone no.1 ": GOSUB 9800:MD = ABS (MY(0)): GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9900: PRINT : PRINT
      " In zone no.2"
4400 MD = ABS (MX(NN)): IF MX(NN) > 0 THEN AS = 0: PRINT : GOSUB 9800: GOTO 4600
4500 GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9800
4600 MD = ABS (MY(0)): GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9900
4700 PRINT : PRINT "In zone no.3"
4800 MD = ABS (MX(0)): GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9800
4900 MD = ABS (MY(NN)): IF MY(NN) < 0 THEN GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9900:A9 = AS: GOTO 50
      00
4950 AS = 0: PRINT : GOSUB 9900
5000 PRINT : PRINT "In zone no.4"
5100 MD = ABS (MX(NN)): IF MX(NN) > 0 THEN AS = 0: PRINT : GOSUB 9800: GOTO 5300
5200 GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9800
5300 AS = A9: PRINT : GOSUB 9900: PRINT : PRINT : GOTO 1900
5999 REM

```

USE HILLERBORG'S ELEMENT

```

6000 DIM NXM(5,5),NYM(5,5),PXM(5,5),PYM(5,5),FM(5,5),FP(5,5)
6050 FOR I = 0 TO 5: FOR J = 0 TO 5
6100 READ FP(I,J),FM(I,J)
6200 FP(I,J) = FP(I,J) / 1000:FM(I,J) = FM(I,J) / (- 1000)
6300 NEXT J: NEXT I
6350 UX = UL * DX * DX:UY = UL * DY * DY
6400 FOR I = 0 TO 5: FOR J = 0 TO 5
6500 PXM(I,J) = FP(I,J) * UX:PYM(I,J) = FP(J,I) * UY
6600 NXM(I,J) = FM(I,J) * UX:NYM(I,J) = FM(J,I) * UY
6700 NEXT J: NEXT I
6720 DATA 137,500,128,500,101,500,53,500,-29,500,-250,500
6740 DATA 131,497,122,497,96,496,48,494,-31,488,-160,160
6760 DATA 114,488,106,487,80,483,35,473,-36,447,-90,90
6780 DATA 86,467,78,464,55,454,15,428,-40,290,-40,40
6800 DATA 47,-24,41,-17,21,390,-10,260,-10,10,-10,10
6820 DATA 0,250,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0
7001 REM

```

FIND MOMENT IN ZONE 1-4

```

7100 PIX = 0:P2Y = 0
7200 FOR X = 0 TO 5: FOR Y = 0 TO 5
7300 IF PXM(X,Y) > PIX THEN PIX = PXM(X,Y)
7400 IF PYM(X,Y) > P2Y THEN P2Y = PYM(X,Y)
7500 NEXT Y: NEXT X: HOME : PRINT TAB( 9);"MOMENT IN ELEMENT TYPE 3": PRINT : PRINT : PRINT
      "Positive Moment Mx = ";PIX: PRINT : PRINT TAB( 17);"My = ";P2Y
7600 P3X = 0:P4Y = 0
7700 FOR X = 0 TO 2: FOR Y = 0 TO 2
7800 IF NXM(X,Y) < P3X THEN P3X = NXM(X,Y)
7900 IF NYM(X,Y) < P4Y THEN P4Y = NYM(X,Y)
8000 NEXT Y: NEXT X: PRINT : PRINT "NEGATIVE MOMENT ": PRINT
8100 PRINT "In zone no.1 Mx = ";P3X: PRINT TAB( 14);"My = ";P4Y:P5X = 0:P6Y = 0
8200 FOR X = 3 TO 5: FOR Y = 0 TO 2
8300 IF NXM(X,Y) < P5X THEN P5X = NXM(X,Y)
8400 IF NYM(X,Y) < P6Y THEN P6Y = NYM(X,Y)

```

```

8500 NEXT Y: NEXT X: PRINT : PRINT "In zone no.2 Mx = ";P5X: PRINT TAB( 14);"My = ";P6Y:P7X
    = 0:P8Y = 0
8600 FOR X = 0 TO 2: FOR Y = 3 TO 5
8700 IF NXM(X,Y) < P7X THEN P7X = NXM(X,Y)
8800 IF NYM(X,Y) < P8Y THEN P8Y = NYM(X,Y)
8900 NEXT Y: NEXT X: PRINT : PRINT "In zone no.3 Mx = ";P7X: PRINT TAB( 14);"My = ";P8Y:P9X
    = 0:P0Y = 0
9000 FOR X = 3 TO 5: FOR Y = 3 TO 5
9100 IF NXM(X,Y) < P9X THEN P9X = NXM(X,Y)
9200 IF NYM(X,Y) < P0Y THEN P0Y = NYM(X,Y)
9300 NEXT Y: NEXT X: PRINT : PRINT "In zone no.4 Mx = ";P9X: PRINT TAB( 14);"My = ";P0Y
9400 M0 = P1X: GOSUB 10450
9430 REM

```

#### PRINT RESULT

```

9450 HOME : PRINT "Steel Area in Element Type 3": PRINT : PRINT : PRINT " BOTTOM STEEL...."
9500 PRINT : GOSUB 9800:M0 = P2Y: GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9900: PRINT : PRINT : PRINT " T
    OP STEEL....": PRINT
9600 M0 = ABS (P3X): GOSUB 10450: PRINT : PRINT " In zone no.1": PRINT : GOSUB 9800:M0 = ABS
    (P4Y): GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9900
9650 M0 = ABS (P5X): GOSUB 10450: PRINT : PRINT " In zone no.2": PRINT : GOSUB 9800:M0 = ABS
    (P6Y): GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9900
9700 M0 = ABS (P7X): GOSUB 10450: PRINT : PRINT " In zone no.3": PRINT : GOSUB 9800:M0 = ABS
    (P8Y): GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9900
9750 M0 = ABS (P9X): GOSUB 10450: PRINT : PRINT " In zone no.4": PRINT : GOSUB 9800:M0 = ABS
    (P0Y): GOSUB 10450: PRINT : GOSUB 9900
9777 PRINT : GOTO 1900
9799 REM

```

#### SUBROUTION

```

9800 PRINT "Parallel to X-Axis ; As = ";AS;" Sq cm/m."
9810 IF P$ = "G" THEN PRINT "STEEL RATIO (As/d) > 0.5Pb ": PRINT : PRINT "Please check aga
    in & increase depth of slab"
9820 RETURN
9900 PRINT "Parallel to Y-Axis ; As = ";AS;" Sq cm/m."
9910 IF P$ = "G" THEN PRINT "STEEL RATIO (As/d) > 0.5Pb ": PRINT : PRINT "Please check aga
    in & increase depth of slab"
9920 RETURN
10400 REM

```

#### FIND STEEL AREA

```

10450 A1 = FC * D / FY:A2 = 6.78 * FC / (0.9 * FY * FY)
10500 AS = A1 / 1.18 - 0.5 * SQR (2.873 * A1 * A1 - A2 * M0):AS = INT (AS * 10000 + 0.5) /
    100
10600 K1 = 0.85: IF FC > 280 THEN K1 = 0.85 - 0.05 * (FC - 280) / 70
10700 PB = (6117 / (6117 + FY)) * 0.85 * K1 * FC / FY
10800 PP = 50 * PB * D
10900 IF AS > PP THEN P$ = "G": GOTO 11000
10910 P$ = "L"
10950 REM

```



FIND TEMPERATURE STEEL

11000 AA = 0.25 \* D: IF TY# = \*DB\* THEN AA = 0.20 \* D  
11050 REM

check steel area not less  
than temperature steel

11100 IF AS < (AA) THEN AS = AA  
11200 RETURN



ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



## LIST

```

4 REM *****
5 REM * REMARK FOR PROGRAM *
6 REM * 1 FREE EDGE OTHER *
7 REM * EDGE FIXED SLAB *
8 REM *****

10 REM BC() = BOUNDARY CONDITION
11 REM LX,LY = SPAN OF SLAB
12 REM LL = LIVE LOAD ON SLAB
13 REM FY = STEEL YIELD STRENGTH
14 REM FC = CONCRETE CYLINDER STRENGTH
15 REM TY$ = TYPE OF BAR (RB OR DB)
16 REM CW = REINFORCED CONCRETE WEIGHT
17 REM COT = CONTINUOUS LENGTH AROUND SLAB
18 REM SB = WIDTH OF STRONG BAND
19 REM H = THICKNESS OF SLAB
20 REM CV = COVERING TO CG. OF BAR
21 REM S() = WIDTH OF STRIP
22 REM PM() = POSITIVE BENDING MOMENT
23 REM NM() = NEGATIVE BENDING MOMENT
24 REM X() = DISTANCE OF INFLECTION POINT FROM FIXED EDGE
25 REM PAS() = POSITIVE BENDING MOMENT STEEL
26 REM NAS() = NEGATIVE BENDING MOMENT STEEL
27 REM DL = DEAD LOAD OF SLAB
28 REM WU = ULTIMATE LOAD FOR SLAB
29 REM R = RATIO LX/LY
30 REM VV,VM,MV = MOMENT VOLUME
31 REM PP = BALANCE STEEL RATIO.
32 REM MU = ULTIMATE BENDING MOMENT
33 REM AS = STEEL AREA
34 REM AA = TEMPERATURE STEEL AREA
35 REM D = DEPTH OF SLAB
36 REM

40 REM *****
50 REM * PROGRAM TO DESIGN ONE EDGE *
60 REM * FREE OTHER EDGE FIXED *
70 REM *****

```

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

```

100 DIM BC(4)
110 PRINT CHR$(4);"BLOAD STRIP SHAPE,A24576": POKE 232, PEEK (43634): POKE 233, PEEK (43635)
120 HOME : PRINT : VTAB 2: HTAB 7: INVERSE : PRINT "RECTANGULAR R.C. SLABS": NORMAL : PRINT : VTAB 5: PRINT " PLEASE INPUT THE LENGTH OF SLABS": PRINT " ( In meter ;m )"
130 VTAB 8: INPUT " LONG SPAN(Lx)...in meter = ";LX: PRINT : INPUT " SHORT SPAN(Ly)...in meter = ";LY:RTIO = LX / LY: IF LX = > LY THEN 150
140 PRINT : PRINT " SHORT SPAN LONGER THAN LONG SPAN !!": PRINT : PRINT " PLEASE ENTER NEW SPAN LENGTH": FOR I = 1 TO 3500: NEXT : VTAB 12: FOR I = 1 TO 120: PRINT " "; NEXT : PRINT : GOTO 130
150 PX = 7 * INT (LX * 20 / 7 + 0.5):PY = 8 * INT (LY * 20 / 8 + 0.5)
160 I = 0
170 IF PX < 97 THEN PX = 98: GOTO 200
180 I = I + 1: IF PX > 175 THEN PX = 175:PY = 8 * INT (PX / (RTIO * 8) + 0.5)
190 IF PY > 112 THEN PY = 112: GOTO 210
200 IF PY < 80 THEN PY = 80: IF I = 1 THEN PX = 7 * INT (RTIO * PY / 7 + 0.5): GOTO 170
210 PRINT : HTAB 7: PRINT "PLEASE INPUT ABOUT": HTAB 5: PRINT "THE BOUNDARY CONDITION": PRINT
220 PRINT "PRESS 1) FREE EDGE IN LONG SIDE": PRINT : PRINT "      2) FREE EDGE IN SHORT SIDE": PRINT : INPUT "Please choose : ";I
230 PRINT : HTAB 5: PRINT "PRESS ";: INVERSE : PRINT "RETURN";: NORMAL : INPUT " TO SEE THE PICTURE";B$: IF B$ < > "" THEN 230
240 HOME : HGR2 : HCOLOR= 3: SCALE= 1: ROT= 0
250 REM

DRAW SLAB ,COORDINATE X & Y

260 HPLLOT 14,16 TO PX + 13,16 TO PX + 13,PY + 15 TO 14,PY + 15 TO 14,16
270 XDRAW 64 AT PX + 18,13: XDRAW 31 AT PX + 25,13: XDRAW 57 AT PX + 35,13
280 XDRAW 93 AT 11,PY + 16: XDRAW 33 AT 11,PY + 24: XDRAW 58 AT 12,PY + 34
290 GOTO 330
300 REM

*** SUBROUTINE DRAW ON HGR ***

310 HT = INT (7 * (HT - 1) + 0.5):VT = INT (8 * (VT - 1) + 0.5)
320 FOR I = 1 TO LEN (ST$):N = ASC ( MID$ (ST$,I,1)) - 31: XDRAW N AT HT,VT:HT = HT + 7: NEXT I: RETURN
330 VT = INT (PY / 8 + 5):ST$ = "LX = " + STR$(LX) + " m":I = LEN (ST$):HT = ( INT (PX / 14)) - I / 2 + 3: GOSUB 310
340 VT = INT (PY / 16 + 3):ST$ = "LY = " + STR$(LY) + " m":HT = INT (PX / 7 + 5.5): GOSUB 310
350 GOTO 470
360 REM

** SUBROUTINE TO DRAW PICTURE **
** OF BOUNDARY CONDITION. **

370 VT = 2:HT = 3:ST$ = "": FOR K = 1 TO (PX / 7):M = 39: IF BC(1) > 1 THEN M = 35: IF BC(1) = 3 THEN NEXT K: GOTO 390
380 ST$ = ST$ + CHR$(M): NEXT K: GOSUB 310
390 VT = PY / 8 + 3:HT = 3:ST$ = "": FOR K = 1 TO (PX / 7):M = 38: IF BC(2) > 1 THEN M = 36: IF BC(2) = 3 THEN NEXT K: GOTO 410

```



```

400 ST$ = ST$ + CHR$(M): NEXT K: GOSUB 310
410 ST$ = "": FOR K = 1 TO PY / 8: HT = 2: VT = K + 2
420 M = 39: IF BC(3) > 1 THEN M = 34: IF BC(3) = 3 THEN NEXT K: GOTO 440
430 ST$ = CHR$(M): GOSUB 310: NEXT K
440 ST$ = "": FOR K = 1 TO PY / 8: HT = PX / 7 + 3: VT = K + 2
450 M = 38: IF BC(4) > 1 THEN M = 37: IF BC(4) = 3 THEN NEXT K: RETURN
460 ST$ = CHR$(M): GOSUB 310: NEXT K: RETURN
470 POKE 1913,2
480 FOR I = 1 TO 4: BC(I) = 1: NEXT
490 IF II = 1 THEN BC(2) = 3
500 IF II = 2 THEN BC(4) = 3
510 GOSUB 370
520 PRINT CHR$(17)
530 FOR I = 1 TO 2000: NEXT : TEXT : HOME
540 B$ = " *****": VTAB 5: PRINT TAB(8);B$: PRINT TAB(10)*"; TAB(30)*";
": PRINT TAB(10)*" PLEASE INPUT DATA "; PRINT TAB(10)*"; TAB(30)*"; PRINT TAB(8);B$: PRINT
550 VTAB 12: PRINT " UNIFORMLY DISTRIBUTION SURVICE": INPUT " LIVE LOAD...(In kg/sq m) = " ;LL: PRINT
560 VTAB 16: PRINT " ** steel yield strength =>2400 ksc **": PRINT
570 PRINT " STEEL YIELD STRENGTH..(In ksc) = "; INPUT " ";FY
580 TY$ = "RB": IF FY > 2400 THEN TY$ = "DB"
590 PRINT " TYPE OF BAR ==> ";TY$: PRINT
600 PRINT " CONCRETE CYLINDER STRENGTH": INPUT " ...(In ksc) = ";FC: PRINT
610 PRINT " "; INVERSE : PRINT "REINFORCED CONCRETE NORMAL WEIGHT"; NORMAL : PRINT " = 2400 Kg/cu m"
620 PRINT : INPUT "REINFORCED CONCRETE WEIGHT (In Kg/cu m) = ";CW: PRINT
630 PRINT : B$ = B$ + "*****": PRINT B$: PRINT " "; HTAB 37: PRINT " "; PRINT " * FIND THE MINIMUM SLAB THICKNESS *": PRINT " "; HTAB 37: PRINT " "; PRINT B$
640 COT = 0: FOR I = 1 TO 2: IF BC(I) = 1 THEN COT = COT + LX
650 IF BC(I + 2) = 1 THEN COT = COT + LY
660 NEXT I
670 H = (LX * (800 + 0.0712 * FY)) / (36 + 5 * RTIO * (1 + 0.5 * COT / (LX + LY))): H = INT ( H * 10 + 0.5) / 100: HO = LX * (800 + 0.0712 * FY) / 36: HO = INT (HO * 10 + 0.5) / 100: PRINT : IF H < 8.75 THEN H = 8.75
680 PRINT : PRINT "MINIMUM THICKNESS OF SLAB": PRINT "REQUIRED = ";H;" cm": PRINT "BUT DON'T MORE THAN ";HO;" cm": PRINT
690 PRINT "PLEASE INPUT THE THICKNESS OF SLAB": PRINT : INPUT "USE THICKNESS OF SLAB (In cm .) = ";H1: IF H1 < H OR H1 > HO THEN 680
700 H = H1 / 100: INPUT "COVERING TO cg. OF BAR (In cm.) = ";CV: REM H IS IN m.
710 DIM S(5),PN(5),NH(5),X(5),PAS(5),NAS(5)
720 REM

```

\*\* FIND TOTAL UNIFORM LOAD(Wu) \*\*

```

730 DL = H * CW: WU = 5 * INT (0.28 * DL + 0.34 * LL + 0.5): PRINT
740 PRINT : PRINT "PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING CHOICE :": PRINT : PRINT "1) COMPUTER FIND WIDTH OF STRONG BAND": PRINT "2) USER INPUT WIDTH OF STRONG BAND": PRINT "3) DON'T USE STRONG BAND ON FREE EDGE": PRINT : INPUT "PLEASE CHOOSE : ";OP
750 OP = INT (OP): IF OP < 1 OR OP > 3 THEN 740
760 ON OP GOTO 830,770,930
770 PRINT : PRINT "WIDTH OF STRONG BAND ON FREE EDGH": INPUT " ( In m. ) = ";SB
780 IF SB < = 0 THEN 770

```



```

790 IF II = 1 THEN DX = LX:DY = LY: GOTO 810
800 DX = LY:DY = LX
810 R = DX / DY:Z = SB / DY: IF Z > 0.30 THEN 770
820 GOSUB 1240: GOSUB 1350: GOTO 1430
830 MV = 9999: IF II = 1 THEN DX = LX:DY = LY: GOTO 850
840 DX = LY:DY = LX
850 R = DX / DY:LO = .1 / DY:LO = INT (LO * 100) / 100: IF LO < 0.01 THEN LO = 0.01
860 UW = 0: FOR Z = .30 TO LO STEP -.02
870 GOSUB 1240: IF MV > VM THEN UW = 0: MV = VM: BB = BB: KB = K: ZB = Z: GOTO 890
880 UW = UW + 1: IF UW > 2 THEN UW = 0: Z = LO
890 NEXT Z
900 SB = ZB * DY
910 PRINT : PRINT "WIDTH OF STRONG BAND = "; SB; " m.": K = KB: BB = BB: GOSUB 1350: GOTO 1430
920 REM

```

DON'T USE STRONG BAND

```

930 PRINT : PRINT "WIDTH OF STRONG BAND ON FREE EDGE = 0"
940 IF II = 1 THEN DX = LX:DY = LY: GOTO 960
950 DX = LY:DY = LX
960 R = DX / DY: GOSUB 1670: GOSUB 1780: GOTO 1430
970 END
980 REM

```

PRINT STEEL AREA

```

990 PRINT : PRINT "BOTTOM STEEL AREA = "; INT (100 * PAS(I) + .5) / 100; " sq cm/m."
1000 PRINT " TOP STEEL AREA = "; INT (100 * NAS(I) + .5) / 100; " sq cm/m."
1010 PRINT : PRINT "Length of top steel = "; INT (100 * X(I) + .5) / 100; " m.": PRINT "+ 12
    * diameter of bar or depth of slab": PRINT : RETURN
1020 REM

```

SUBROUTINE

```

1030 PRINT : PRINT "POSITIVE MOMENT = "; INT (100 * PM(I) + .5) / 100
1040 PRINT "NEGATIVE MOMENT = "; INT (100 * NM(I) + .5) / 100
1050 PRINT "Inflection point = "; INT (100 * X(I) + .5) / 100
1060 IF PM(I) < 0 THEN PAS(I) = 0: GOTO 1090
1070 MU = PM(I): GOSUB 1110: PAS(I) = AS
1080 MU = NM(I): GOSUB 1110: NAS(I) = AS
1090 PRINT : RETURN
1100 REM

```

FIND STEEL AREA

```

1110 A1 = FC * D / FY: A2 = 6.7B * FC / (0.9 * FY * FY)
1120 A3 = A2 * MU: A4 = 2.873 * A1 * A1
1130 AS = A1 / 1.18 - 0.5 * SDR (A4 - A3): AS = INT (AS * 10000 + 0.5) / 100
1140 K1 = 0.85: IF FC > 280 THEN K1 = 0.85 - 0.05 * (FC - 280) / 70
1150 PB = (6117 / (6117 + FY)) * 0.85 * K1 * FC / FY
1160 PP = 50 * PB * D
1170 IF AS > PP THEN PRINT "As > 0.5Pb Please increase depth of slab": END
1180 REM

```

FIND TEMPERATURE STEEL

```

1190 AA = 0.25 * D: IF TY% = "DB" THEN AA = 0.20 * D
1200 REM check steel area not less than temperature steel
1210 IF AS < (AA) THEN AS = AA
1220 RETURN
1230 REM

```

```

FIND WIDTH OF STRIP THAT
GIVE MIN. MOMENT VOLUME

```

```

1240 R3 = R ^ 3:R4 = R ^ 4:Z1 = 1 - Z:KZ = Z * (3 * Z1 * Z1 + 3 * Z1 + 3 - (Z1 ^ 3)):R2 = R ^
2
1250 VM = 999:UV = 0
1260 FOR B = .36 TO .15 STEP -.002:B2 = B ^ 2:B3 = B ^ 3:B4 = B ^ 4
1270 K = B * R3 * (4 * B2 - B3 * R) / KZ
1280 VV = .0767 * R3 * (1 - B * R - Z) + .0833 * B4 * R4 * (5 + 2 * B) + .04167 * R3 * Z * (1
.84 + 1.84 * K + 6.08 * K * B3 - 2.52 * K * B2) + K * B * R2 * (1 - 1.5 * B * R + .5 * K *
B * R) * (1 - B) + K * B * Z * R2 * (R - .5 * Z) * (1 - K) * (1 - B) - .5 * B3 * R4 * (1 -
K) * (1 - B)
1290 IF VV < VM THEN VM = VV:BB = B: GOTO 1310
1300 UV = UV + 1: IF UV > 5 THEN UV = 0: B = .15
1310 NEXT
1320 K = BB * R3 * (4 * BB * BB - (BB ^ 3) * R) / KZ
1330 RETURN
1340 REM

```

```

FIND MOMENT & INFLECTION POINT

```

```

1350 S(1) = SB:S(3) = BB * DX:S(5) = S(3):S(2) = DY - S(1) - S(3):S(4) = DX - 2 * S(5)
1360 PM(1) = (1 + K) * WU * DX * DX / 24 - K * WU * (BB ^ 3) * DX * DX / 6:NM(1) = (1 + K) *
WU * DX * DX / 12 - K * WU * BB * BB * DX * DX * (3 - 2 * BB) / 12:X(1) = 0.21 * DX
1370 PM(2) = WU * DX * DX / 24:NM(2) = 2 * PM(2):X(2) = 0.21 * DX
1380 PM(3) = WU * (BB ^ 3) * DX * DX / 6:NM(3) = WU * BB * BB * DX * DX * (3 - 2 * BB) / 12:X
(3) = BB * DX / 2
1390 PM(4) = K * WU * BB * DX * (DY - 1.5 * BB * DX + 0.5 * K * BB * DX):NM(4) = K * WU * S(1
) * (DX - 0.5 * S(1)) - 0.5 * WU * BB * BB * LX * LX:X(4) = (1 - K) * BB * DX
1400 PM(5) = PM(4) / 2:NM(5) = NM(4) / 2:X(5) = X(4)
1410 RETURN
1420 REM FIND STEEL AREA
1430 D = H * 100 - CV:A1 = FC * D / FY:A2 = 6.7B * FC / (0.9 * FY * FY)
1440 MU = 0: FOR I = 1 TO 5: IF MU < PM(I) THEN MU = PM(I)
1450 IF MU < NM(I) THEN MU = NM(I)
1460 NEXT I
1470 A3 = A2 * MU:A4 = 2.873 * A1 * A1
1480 IF A4 < A3 THEN D = D + 0.5:WU = WU + 16.8: GOSUB 1360: GOTO 1430
1490 PRINT "TOTAL UNIFORM LOAD (DL&LL) = ";WU;" kg/sq m."
1500 PRINT "Use effective depth = ";D: PRINT "and thickness of slab = ";D + CV: PRINT
1510 IF S(1) = 0 THEN 1530
1520 PRINT "Moment in strong band":I = 1: GOSUB 1030
1530 PRINT "At strip parallel to free edge": PRINT
1540 PRINT "Strip width = "; INT (100 * S(2) + .5) / 100;" m. near free edge":I = 2: GOSUB 1
030
1550 PRINT "Side strip distance = "; INT (100 * S(3) + .5) / 100;" m. from fixed support":I =
3: GOSUB 1030
1560 PRINT : PRINT "IN DIRECTION PERPENTICULAR TO FREE EDGE": PRINT
1570 PRINT "Strip near fixed support distance = "; INT (100 * S(5) + .5) / 100;" m. from sup
port.":I = 5: GOSUB 1030

```



```

1580 PRINT "Middle Strip width = "; INT (100 * S(4) + .5) / 100; " m.":I = 4: GOSUB 1030: PRINT
1590 PRINT : PRINT TAB( 9);"STEEL AREA IN SLAB"
1600 IF S(1) = 0 THEN 1620
1610 PRINT : PRINT "At strong band":I = 1: GOSUB 990
1620 PRINT "At strip parallel to free edge": PRINT : PRINT "Strip near free edge":I = 2: GOSUB
990
1630 PRINT "Side strip":I = 3: GOSUB 990
1640 PRINT : PRINT "IN DIRECTION PERPENTICULAR TO FREE EDGE": PRINT : PRINT "Side strip":I =
5: GOSUB 990
1650 PRINT "Middle strip":I = 4: GOSUB 990: FOR I = 1 TO 50: PRINT "*"; NEXT : END
1660 REM

```

THE CASE THAT...  
NO STRONG BAND ON FREE EDGE

```

1670 R3 = R ^ 3:R4 = R ^ 4:VM = 999:MV = 999:UV = 0:UW = 0
1680 FOR B = 0.100 TO 0.36 STEP 0.002
1690 T0 = R3 * (1 - B * R):B2 = B ^ 2:B3 = B ^ 3:T1 = 0.0833 * (11 - 2 * B) * (B ^ 4) * R4:T2
= 0.5 * (1 - 2 * B) * B2 * R3:T3 = 0.5 * (1 - 2 * B) * R
1700 FOR K = 0 TO 1 STEP 0.02
1710 VV = T0 * (.07667 - .07667 * K + .105 * K * B2 + .0967 * K * B3) + T1 + T2 * (1 - K) + T
3 * K
1720 IF VV < VM THEN UV = 0:VM = VV:KK = K: GOTO 1740
1730 UV = UV + 1: IF UV > 5 THEN UV = 0:K = 1
1740 NEXT K
1750 IF VM < MV THEN UW = 0:MV = VM:BB = B: GOTO 1770
1760 UW = UW + 1: IF UW > 5 THEN UW = 0:B = .45
1770 NEXT B: RETURN
1780 S(3) = BB * DX:S(2) = DY - S(3):S(5) = S(3):S(4) = DX - 2 * S(5):PM(2) = (1 - KK) * WU *
DX * DX / 24 + KK * WU * (BB ^ 3) * DX * DX / 6:NM(2) = WU * DX * DX * (1 - KK + KK * BB *
BB * (3 - 2 * BB)) / 12:X(2) = .21 * DX
1790 PM(3) = WU * (BB ^ 3) * DX * DX / 6:NM(3) = WU * BB * BB * DX * DX * (3 - 2 * BB) / 12:X
(3) = BB * DX / 2:PM(4) = 0:PM(5) = 0:NM(4) = WU * ((1 - KK) * BB * BB * DX * DX + KK * D
Y * DY) / 2:X(4) = DY:NM(5) = WU * ((BB * DX) ^ 2) / 4:X(5) = BB * DX: RETURN

```

ศูนย์วิจัยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ค .

วิธีการใช้โปรแกรมคอมพิวเตอร์และตัวอย่าง



ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



วิธีการป้อนข้อมูลให้กับเครื่องคอมพิวเตอร์ เพื่อคำนวณออกแบบแผ่นพื้นมีดังต่อไปนี้

ก. การออกแบบแผ่นพื้นสี่เหลี่ยม ซึ่งไม่มีช่องเปิด มีที่รองรับแบบยึดแน่น และยึดหมุน จะสั่งให้เครื่องทำงานโดยใช้คำสั่ง RUN โปรแกรมชื่อ STRIP HEADING จากแผ่นงานแม่เหล็ก เพื่อเริ่มต้นการคำนวณต่อไป

วิธีป้อนข้อมูล เครื่องคอมพิวเตอร์กับผู้ใช้งาน จะทำงานร่วมกันในลักษณะถาม - ตอบ ทีละประโยค เริ่มแรกเครื่องจะถามชนิดของแผ่นพื้นก่อนว่าเป็นแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าหรือสี่เหลี่ยมจัตุรัส หลังจากนั้น เครื่องจะถามขนาดของแผ่นพื้น และถามเงื่อนไขที่ขอบของแผ่นพื้นแต่ละขอบ

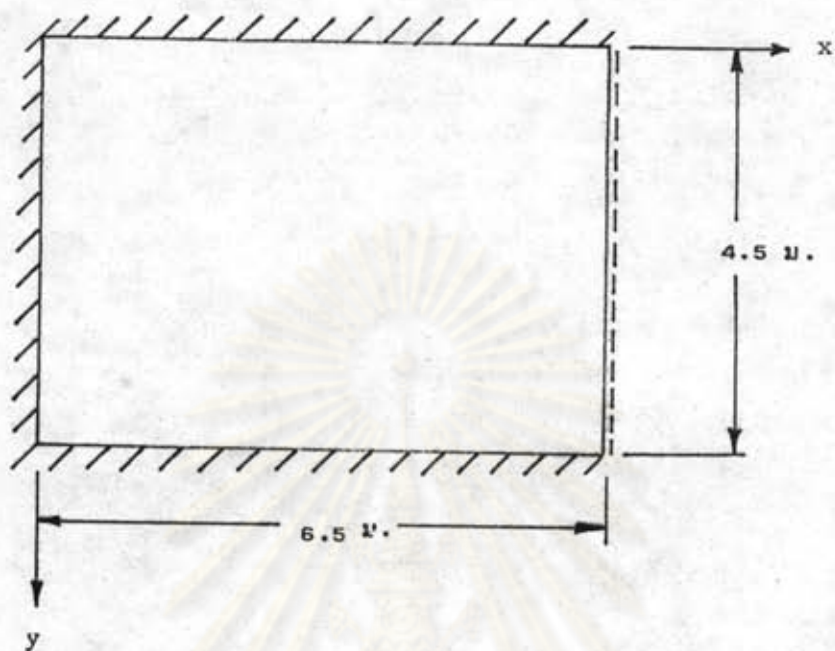
จากนั้นจึงป้อนข้อมูล เกี่ยวกับน้ำหนักบรรทุกทุกจร คุณสมบัติของ เหล็ก เสริมกำลังของคอนกรีต แล้วเครื่องจะคำนวณหาความหนาต่ำสุดของแผ่นพื้นมาให้ผู้ใช้เลือก ความหนาที่ต้องการป้อนข้อมูลให้กับเครื่องคอมพิวเตอร์ และป้อนข้อมูลเกี่ยวกับระยะหุ้มของ เหล็ก เสริม

เครื่องจะคำนวณหาแนวที่จะเสริมเหล็ก แรงดัดที่เกิดขึ้นในแถบต่าง ๆ และ เหล็กเสริมที่จะใช้ในแถบต่าง ๆ ออกมาให้ในที่สุด

การใช้โปรแกรม STRIP HEADING นี้้ง่ายต่อการใช้งาน ทั้งนี้ เพราะจะมีรูปภาพประกอบการป้อนข้อมูลอยู่ตลอด ทำให้ง่ายต่อการใช้งาน และ ถ้ามีการป้อนข้อมูลผิดพลาดก็สามารถย้อนกลับไปป้อนข้อมูลช่วงนั้นใหม่ได้ตลอดเวลา

ตัวอย่าง การออกแบบแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้า ชนิดไม่มีช่องเปิด ดังแสดงในรูป ค-1 โดยใช้ข้อมูลดังต่อไปนี้

- กำลังอัดรูปทรงกระบอก มาตรฐานที่อายุ 28 วัน =  $200 \text{ กก/ซม}^2$
- เหล็กเสริมชนิดผิวเรียบกำลังที่จุดคานา =  $2400 \text{ กก/ซม}^2$
- รับน้ำหนักบรรทุกทุกจรแก่กระจายสม่ำเสมอ =  $400 \text{ กก/ม}^2$
- ใช้ความหนาของแผ่นพื้น =  $13.5 \text{ ซม.}$
- ระยะหุ้มเหล็กเสริมจากผิวนอกคอนกรีตถึงศูนย์กลางเหล็กเสริม =  $2.5 \text{ ซม.}$
- ตัวประกอบภาระสำหรับน้ำหนักบรรทุกถาวร =  $1.4$
- ตัวประกอบภาระสำหรับน้ำหนักบรรทุกจร =  $1.7$



รูปที่ ค - 1 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าที่ไม่มีช่อง

ศูนย์วิจัยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



```

*****
*                               *
* Design of rectangular or square *
* reinforced concrete slabs by *
*                               *
*          STRIP METHOD          *
*                               *
* Due to...Uniform distribution *
*                               *
*          live load.           *
*                               *
* This program uses 1983 ACI CODE *
*                               *
*****

```

Do you want to design square or  
rectangular reinforce concrete slabs

PRESS<1> For square R.C. slabs

<2> For rectangular R.C. slabs

( PRESS 1 OR 2 ) 2

RECTANGULAR R.C. SLABS

PLEASE INPUT THE LENGTH OF SLABS  
( In meter ;m )

LONG SPAN(Lx)...in meter = 6.5

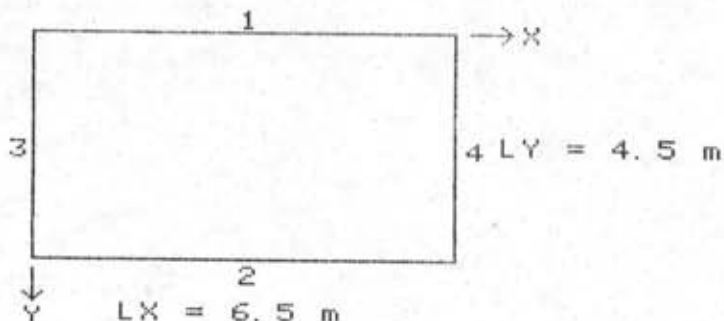
SHORT SPAN(Ly)...in meter = 4.5

PLEASE INPUT ABOUT  
THE BOUNDARY CONDITION

PRESS <1> FOR FIXED EDGE

<2> FOR SIMPLY SUPPORT EDGE

PRESS RETURN TO SEE THE PICTURE



PRESS {1} FOR FIXED EDGE  
{2} FOR SIMPLY SUPPORT EDGE

BOUNDARY CONDITION  
AT SIDE NO. 1 = FIXED EDGE  
AT SIDE NO. 2 = FIXED EDGE  
AT SIDE NO. 3 = FIXED EDGE  
AT SIDE NO. 4 = SIMPLY SUPPORT EDGE

Do you want to change data (Yes/No) N

## USE TWO WAY SLAB IN DESIGN ##

```
*****
*                                     *
* PLEASE INPUT DATA *
*                                     *
*****
```

UNIFORMLY DISTRIBUTION SURVICE  
LIVE LOAD...(In kg/sq m) = 400

\*\* steel yield strength > 2400 ksc \*\*

STEEL YIELD STRENGTH..(In ksc) = 2400

Type of bar ==> RB

CONCRETE CYLINDER STRENGTH  
...(In ksc) = 200

REINFORCED CONCRETE NORMAL WEIGHT = 2400 Kg/cu m

CONCRETE WEIGHT...(In Kg/cu m) = 2400

Do you want to change DATA? (Y/N) N

```
*****
*                                     *
* FIND THE MINIMUM SLAB THICKNESS *
*                                     *
*****
```

MINIMUM THICKNESS OF SLAB  
REQUIRED = 12.89 cm  
BUT DON'T MORE THAN 17.53 cm

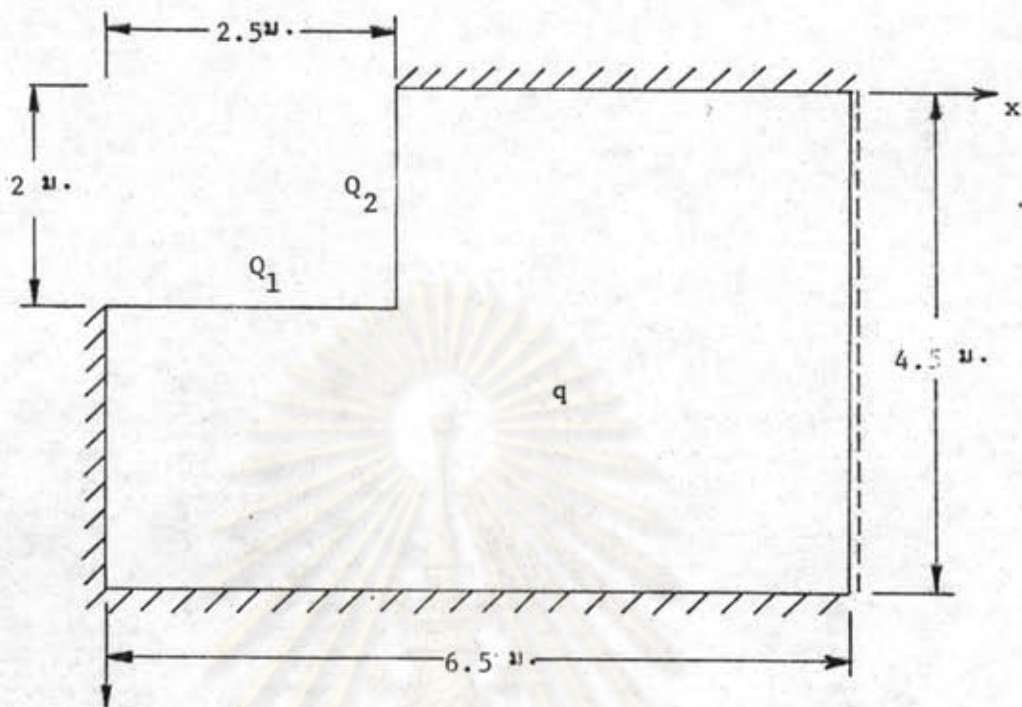
PLEASE INPUT THE THICKNESS OF SLAB

USE THICKNESS OF SLAB (In cm) = 13.5

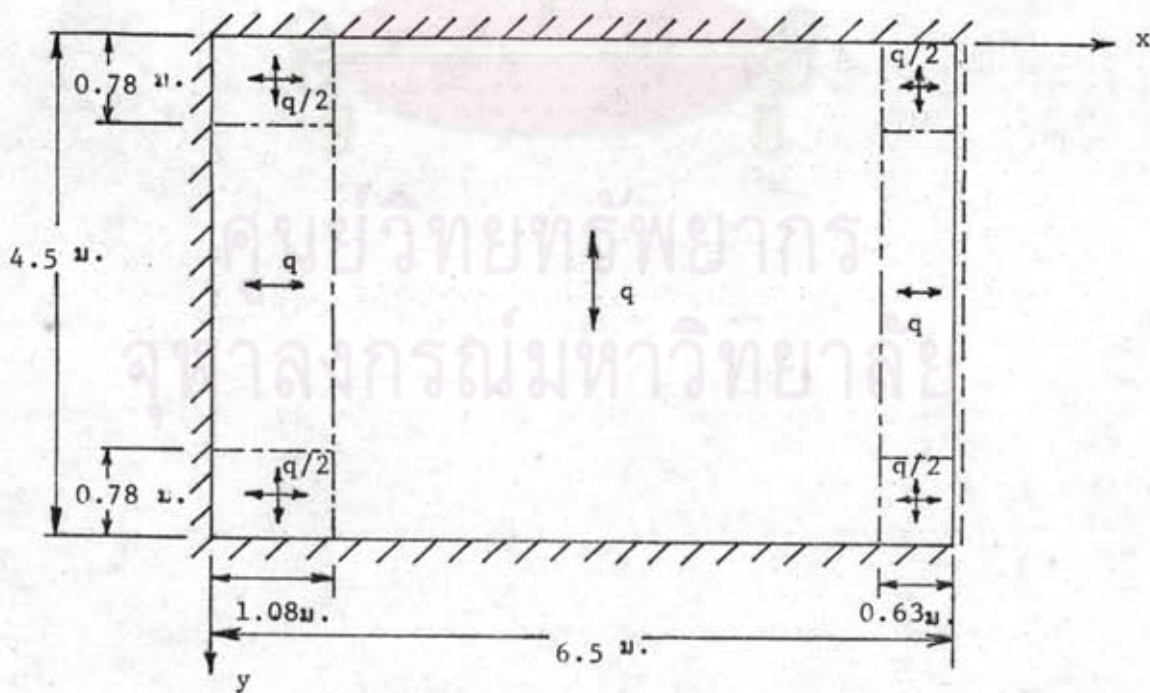
Covering to cg. steel bar (In cm.) = 2.5

TOTAL UNIFORM LOAD (DL&LL)= 1135 Kg/sq m





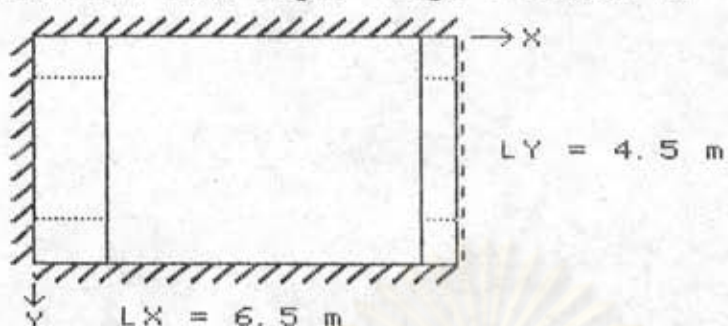
รูปที่ ค - 2 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้าที่มีช่องเปิด



รูปที่ ค - 3 แผ่นพื้นสี่เหลี่ยมผืนผ้า เมื่อคิดว่ายังไม่มีช่องเปิด

## Position of discontinuous line

Distance from top edge = .78435 m.  
 Distance from bottom edge = .78435 m.  
 Distance from left edge = 1.0841772 m.  
 Distance from right edge = .62595 m.



SECTION	NEGATIVE MOMENT AT (Kg-m)		POS. MOMENT (Kg-m)
	SIDE NO.1	SIDE NO.2	
1-1	116.38	116.38	58.19
2-2	1915.31	1915.31	957.66
	SIDE NO.3	SIDE NO.4	
3-3	222.35	0	111.18
4-4	444.71	0	222.35

SECTION	NEG. MOMENT DISTANCE (m) FROM	
	SIDE NO.1	SIDE NO.2
1-1	.33	.33
2-2	.95	.95
	SIDE NO.3	SIDE NO.4
3-3	.46	0
4-4	.46	0

SECTION	TOP STEEL AREA (Sq cm.)		BOTTOM STEEL (Sq cm.)
	SIDE NO.1	SIDE NO.2	
1-1	2.75	2.75	2.75
2-2	8.53	8.53	4.14
	SIDE NO.3	SIDE NO.4	
3-3	2.75	0	2.75
4-4	2.75	0	2.75

CUT OFF TOP STEEL SEE TABLE NEG. MOMENT  
 DISTANCE THAT GIVE BEFORE PLUS THE  
 GRATEST VALUE OF 12 \* DIAMETER OF STEEL  
 BAR OR DEPTH OF SLAB



ข. การออกแบมแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมที่มีช่องเปิด มีที่รองรับแบมยึดแน่นและยึดหมุน จะแบ่งการบ่อนข้อมูลออกเป็นสามช่วง

ช่วงแรกจะค้ำึงว่าแผ่นพื้นนั้นไม่มีช่องเปิด คำนวณหาแรงดัดและเหล็กเสริมในแผ่นพื้นออกมาโดยการใช้โปรแกรม STRIP HEADING และบ่อนข้อมูลเหมือนวิธีการในข้อ ก.

ช่วงที่สอง ใช้คำสั่ง RUN BEAM TYPE 1 - 6 แล้วเลือกชนิดของแถบแข็งแแกร่งที่เกิดขึ้นบริเวณช่องเปิด บ่อนข้อมูลความยาวของแถบแข็งแแกร่ง น้ำหนักบรรทุก และตำแหน่งของน้ำหนักบรรทุก ลักษณะของที่รองรับ เครื่องคอมพิวเตอร์จะคำนวณแรงปฏิกิริยาที่จุดรองรับแรงดัดที่ตำแหน่งต่าง ๆ ในแถบแข็งแแกร่งออกมาให้

ช่วงที่สามใช้คำสั่ง RUN FIND STEEL AREA (INPUT MOMENT) บ่อนข้อมูลเกี่ยวกับคุณสมบัติของเหล็กเสริม ชนิดของเหล็กเสริม ระยะหุ้มเหล็กเสริม กำลังของคอนกรีต ความหนาของแผ่นพื้น และแรงดัดประลัย ตามลำดับเครื่องจะคำนวณหาปริมาณเหล็กเสริมมาให้ และจะถามแรงดัดประลัยตัวต่อไป ถ้าผู้ใช้ไม่ต้องการใช้งานต่อไปให้บ่อนข้อมูล 0 ลงไป

ผลลัพธ์ของการออกแบมสามารถหาได้จากเหล็กเสริมจากข้อ ก. และข้อ ค. โดยที่แถบที่อยู่นอกบริเวณช่องเปิดใช้เหล็กเสริมตามข้อ ก. แถบในบริเวณช่องเปิดใช้เหล็กเสริมตามข้อ ค. แถบที่เป็นแถบแข็งแแกร่งรอบช่องเปิดใช้เหล็กเสริมตามข้อ ก. และข้อ ค. รวมกัน

สำหรับตัวอย่างการออกแบมแผ่นพื้นที่มีช่องเปิด ดังแสดงในรูป ค - 2 และใช้ข้อมูลเหมือนตัวอย่างการออกแบมแผ่นพื้นสี่เหลี่ยมคี่เหลี่ยม ชนิดไม่มีช่องเปิดในข้อ ก.

ช่วงแรกเมื่อค้ำึงว่าแผ่นพื้นไม่มีช่องเปิด สามารถคำนวณหาตำแหน่งของเส้นแสดงความไม่ต่อเนื่อง ได้ดังรูป ค - 3 และสามารถคำนวณหาแรงดัดและเหล็กเสริมได้ตามตัวอย่างในข้อ ก.

ช่วงที่ 2 ถ้าใช้ขนาดของแถบแข็งแแกร่งมีความกว้างเท่ากับ 0.5 เมตร ดังนั้น บริเวณรอบช่องเปิดจะมีการถ่ายน้ำหนักตามที่ ค - 4 ใช้คำสั่ง RUN MENU BEAM TYPE 1-6 จากรูปที่ 4 - ค. จะเห็นว่า หน้าตัด 3a และ 4a อยู่ในกรณีที่ 2 ดังนั้น ให้คดหมายเลข 2 การบ่อนข้อมูลสำหรับ BEAM TYPE 2 นี้ ให้ดูจากรูปที่ 3.7 ประกอบการบ่อนข้อมูล สำหรับ

หน้าตัด 5a และ 6a นั้น จัดอยู่กรณีที่ 1 สำหรับการบ่อนข้อมูลให้ดูรูปที่ 3.7 ประกอบการบ่อนข้อมูลเช่นกัน

พิจารณาหน้าตัด B2 ซึ่งเป็นแถบแข็งแกร่ง ซึ่งรับน้ำหนักจากหน้าตัด 3a และ 4a ตามลำดับ จะเห็นว่า หน้าตัด B2 อยู่ในกรณีที่ 2 เนื่องจากน้ำหนัก  $1733 \text{ กก/ม.}$  ไม่ได้แผ่กระจายตั้งแต่  $1.08 - 3$  เมตร ดังนั้น แรงปฏิกิริยาแผ่กระจายจึงจะมีค่าเท่ากับ  $4293 - 1733 = 2560 \text{ กก/ม.}$  การบ่อนข้อมูลของหน้าตัด B2 ให้ดูรูป 3.7 ประกอบการพิจารณา

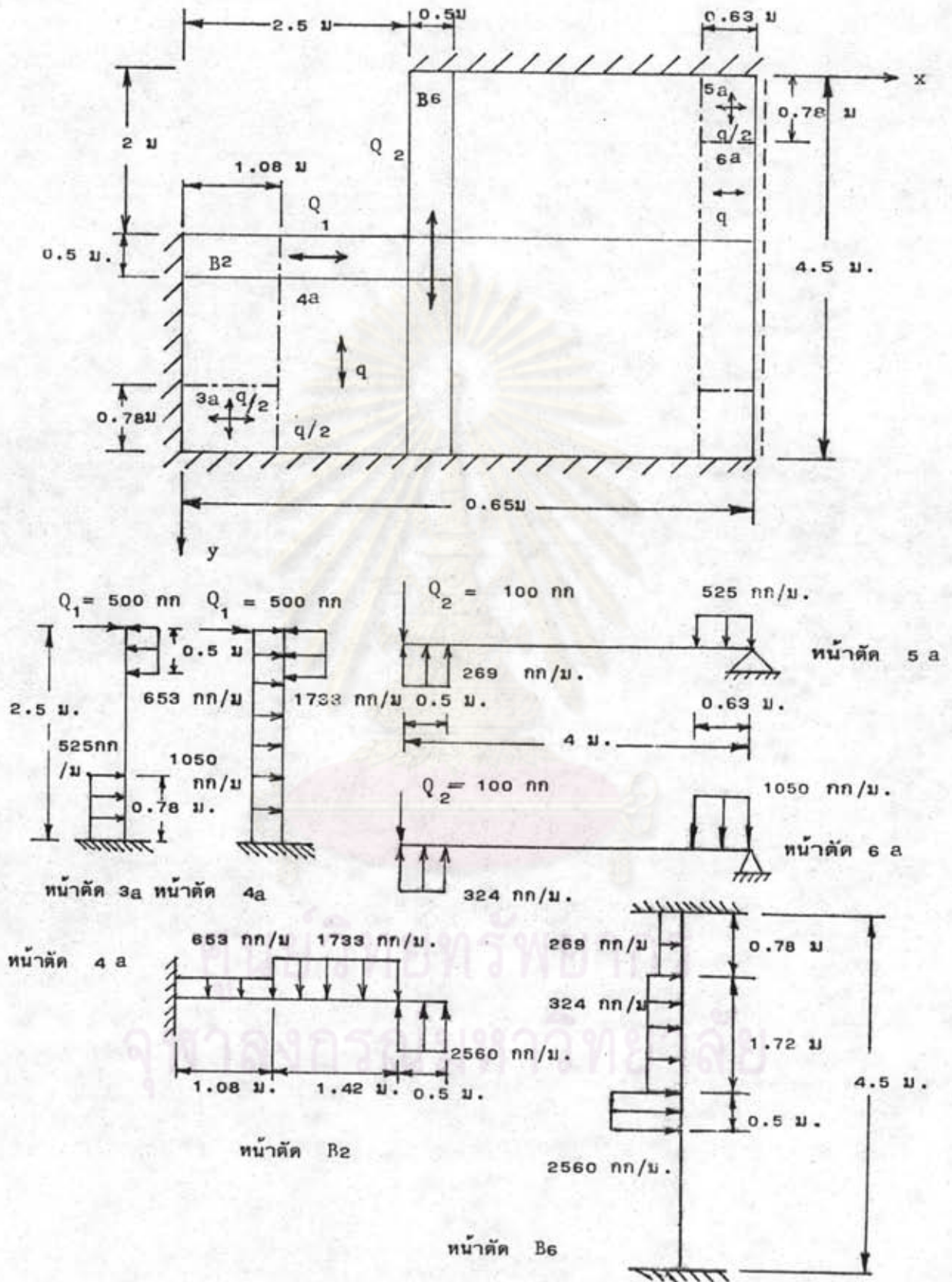
พิจารณาหน้าตัด B6 ซึ่งเป็นแถบแข็งแกร่ง ซึ่งรับน้ำหนักจาก หน้าตัด 5a 6a และ B2 ตามลำดับ จะเห็นว่าคาน B6 คือคานประเภทที่ 4 การบ่อนข้อมูลของหน้าตัด B6 ดูรูปที่ 3.7 ประกอบการบ่อนข้อมูลเช่นกัน

ช่วงที่สาม ให้คำสั่ง RUN FIND STEEL AREA (INPUT MOMENT) คำนวณหาปริมาณเหล็กเสริมออกมา

สำหรับการเลือกขนาดเหล็กเสริม และการเสริมเหล็กให้ดูในบทที่ 4 ตัวอย่างที่ 2

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย





รูปที่ ค - 4 การถ่ายน้ำหนักบรรทุกทุกบริเวณช่องเปิด

RUN

PROGRAM TO FIND REACTION  
MOMENT AND INFLECTION POINT

WHAT TYPE OF STRONG BAND ?

- 1) SIMPLE SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
- 2) FIXED-END SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
- 3) BOTH END UNIFORM SUPPORT
- 4) BOTH END FIXED-END SUPPORT
- 5) FIXED-END SUPPORT & SIMPLE SUPPORT
- 6) BOTH END SIMPLE SUPPORT

FROM (1-6) : 2

BEAM TYPE 2  
=====

PLEASE INPUT BEAM DATA

SPAN LENGTH OF BEAM = 2.5

PLEASE INPUT LOAD DATA

UNIFORM LOAD NO.1 ;  $q_1 = 525$   
Distance from 0 to  $X_1$   $X_1 = 0.78$

UNIFORM LOAD NO.2 ;  $q_2 = 0$   
POINT LOAD AT END OF SPAN = 500

WIDTH OF SUPPORT = 0.5

AT  $X=0$  REACTION AT SUPPORT = 652.89

MOMENT AT SUPPORT = -832.328688

UNIFORM LOAD ON RIGHT SUPPORT

$q_3 = 513.22$

AT  $X = 2.5$  Moment = -4.97

PRESS RETURN TO CONTINUE



PROGRAM TO FIND REACTION  
MOMENT AND INFLECTION POINT

WHAT TYPE OF STRONG BAND ?

- 1) SIMPLE SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
  - 2) FIXED-END SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
  - 3) BOTH END UNIFORM SUPPORT
  - 4) BOTH END FIXED-END SUPPORT
  - 5) FIXED-END SUPPORT & SIMPLE SUPPORT
  - 6) BOTH END SIMPLE SUPPORT
- FROM (1-6) : 2

BEAM TYPE 2  
=====

PLEASE INPUT BEAM DATA

SPAN LENGTH OF BEAM = 2.5

PLEASE INPUT LOAD DATA

UNIFORM LOAD NO.1 ;  $q_1 = 1050$

Distance from 0 to  $X_1$   $X_1 = 2.5$

POINT LOAD AT END OF SPAN = 500

WIDTH OF SUPPORT = 0.5

AT  $X=0$  REACTION AT SUPPORT = 1733.25

MOMENT AT SUPPORT = -1399.82374

Inflection point at  $X = 1.41$

At  $X = 1.65$  Moment = 30.73

Inflection point at  $X = 1.9$

At  $X = 2.22$  Moment = -72.05

UNIFORM LOAD ON RIGHT SUPPORT

$q_3 = 2783.49$

AT  $X = 2.5$  Moment = -4.92

PRESS RETURN TO CONTINUE

PROGRAM TO FIND REACTION  
MOMENT AND INFLECTION POINT

WHAT TYPE OF STRONG BAND ?

- 1) SIMPLE SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
  - 2) FIXED-END SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
  - 3) BOTH END UNIFORM SUPPORT
  - 4) BOTH END FIXED-END SUPPORT
  - 5) FIXED-END SUPPORT & SIMPLE SUPPORT
  - 6) BOTH END SIMPLE SUPPORT
- FROM (1-6) : 1

BEAM TYPE 1  
=====

PLEASE INPUT BEAM DATA  
SPAN LENGTH OF BEAM = 4

PLEASE INPUT LOAD DATA  
UNIFORM LOAD NO.1 ;  $q_1 = 525$   
Distance from 0 to  $X_1$   $X_1 = 0.63$   
UNIFORM LOAD NO.2 ;  $q_2 = 0$   
POINT LOAD AT END OF SPAN = 100  
WIDTH OF SUPPORT = 0.5

AT  $X=0$  REACTION AT SUPPORT = 296.3  
MOMENT AT SUPPORT = 0

At  $X = .56$  Moment = 83.61  
Inflection point at  $X = 3.03$

At  $X = 3.62$  Moment = -18.59

UNIFORM LOAD ON RIGHT SUPPORT  
 $q_3 = 268.9$   
AT  $X = 4$  Moment = -.99

PRESS RETURN TO CONTINUE



PROGRAM TO FIND REACTION  
MOMENT AND INFLECTION POINT

262

WHAT TYPE OF STRONG BAND ?

- 1) SIMPLE SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
- 2) FIXED-END SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
- 3) BOTH END UNIFORM SUPPORT
- 4) BOTH END FIXED-END SUPPORT
- 5) FIXED-END SUPPORT & SIMPLE SUPPORT
- 6) BOTH END SIMPLE SUPPORT

FROM (1-6) : 1

BEAM TYPE 1  
=====

PLEASE INPUT BEAM DATA

SPAN LENGTH OF BEAM = 4

PLEASE INPUT LOAD DATA

UNIFORM LOAD NO.1 ;  $q_1 = 1050$   
Distance from 0 to  $X_1$   $X_1 = 0.63$

UNIFORM LOAD NO.2 ;  $q_2 = 0$   
POINT LOAD AT END OF SPAN = 100

WIDTH OF SUPPORT = 0.5

AT  $X=0$  REACTION AT SUPPORT = 599.27  
MOMENT AT SUPPORT = 0

At  $X = .57$  Moment = 171.01

Inflection point at  $X = 3.35$

At  $X = 3.7$  Moment = -15.4

UNIFORM LOAD ON RIGHT SUPPORT  
 $q_3 = 324.47$   
AT  $X = 4$  Moment = -.98

PRESS RETURN TO CONTINUE

PROGRAM TO FIND REACTION  
MOMENT AND INFLECTION POINT

WHAT TYPE OF STRONG BAND ?

- 1) SIMPLE SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
- 2) FIXED-END SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
- 3) BOTH END UNIFORM SUPPORT
- 4) BOTH END FIXED-END SUPPORT
- 5) FIXED-END SUPPORT & SIMPLE SUPPORT
- 6) BOTH END SIMPLE SUPPORT

FROM (1-6) : 2

BEAM TYPE 2  
=====

PLEASE INPUT BEAM DATA

SPAN LENGTH OF BEAM = 3

PLEASE INPUT LOAD DATA

UNIFORM LOAD NO.1 ;  $q_1 = 635$

Distance from 0 to  $X_1$   $X_1 = 1.08$

UNIFORM LOAD NO.2 ;  $q_2 = 1733$

Distance from  $X_2$  to end.  $X_2 = 1.08$

POINT LOAD AT END OF SPAN = 0

WIDTH OF SUPPORT = 0.5

AT  $X=0$  REACTION AT SUPPORT = 1866.35

MOMENT AT SUPPORT = -1254.42747

Inflection point at  $X = .78$

At  $X = 1.76$  Moment = 793.01

UNIFORM LOAD ON RIGHT SUPPORT

$q_3 = 4293.61$       หมายเหตุเนื่องจากน้ำหนัก  $q_2$

AT  $X = 3$  Moment = .13 เริ่มต้นที่ 1.08-2.5 ม. เท่านั้น ไม่ได้แพร่กระจายเต็มช่วง

PRESS RETURN TO CONTINUE      1.08 - 3 ม. ดังนั้น  $q_3$  ที่แท้จริงมีค่าเท่ากับ

$q_3 = 4293.61 - 1733 = 2560.61$



PROGRAM TO FIND REACTION  
MOMENT AND INFLECTION POINT

WHAT TYPE OF STRONG BAND ?

- 1) SIMPLE SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
- 2) FIXED-END SUPPORT & UNIFORM SUPPORT
- 3) BOTH END UNIFORM SUPPORT
- 4) BOTH END FIXED-END SUPPORT
- 5) FIXED-END SUPPORT & SIMPLE SUPPORT
- 6) BOTH END SIMPLE SUPPORT

FROM (1-6) : 4

BEAM TYPE 4

=====

PLEASE INPUT BEAM DATA

SPAN LENGTH OF BEAM = 4.5

PLEASE INPUT LOAD DATA

UNIFORM LOAD NO.1 ;  $q_1 = 269$

DISTANCE FROM  $X_1 = 0$

TO  $X_2 = 0.78$

UNIFORM LOAD NO.2 ;  $q_2 = 324$

DISTANCE FROM  $X_3 = 0.78$

TO  $X_4 = 2.50$

UNIFORM LOAD NO.3 ;  $q_3 = 2560$

DISTANCE FROM  $X_5 = 2.50$

TO  $X_6 = 3.00$

REACTION AT LEFT SUPPORT = 1049.53881

MOMENT AT LEFT SUPPORT = -936.992408

Inflection Point at  $X = 1.04$

At  $X = 2.61$  Moment = 780.45

Inflection Point at  $X = 3.59$

REACTION AT RIGHT SUPPORT = 997.561187

MOMENT AT RIGHT SUPPORT = -963.736067

PRESS RETURN TO CONTINUE

PROGRAM TO FIND STEEL AREA

PLEASE INPUT DATA

STEEL YIELD STRENGTH (ksc.) ;  $f_y = 2400$

Round bar (RB) or Deform bar (DB) ?

Please Choose (RB or DB) : RB

STEEL COVERING (In cm.) = 2.5

CONCRETE CYLINDER STRENGTH (In ksc.) ;  $f'_c = 200$

PLEASE INPUT SLAB THICKNESS

THICKNESS OF SLAB (In cm.) = 13.5

DESIGN ULTIMATE MOMENT (kg-m/m.) = 832

STEEL AREA IN SLABS = 3.58

(INPUT MOMENT = 0 TO END)

MOMENT IN SLABS = 1400

STEEL AREA IN SLABS = 6.13

(INPUT MOMENT = 0 TO END)

MOMENT IN SLABS = 171

STEEL AREA IN SLABS = 2.75

(INPUT MOMENT = 0 TO END)

MOMENT IN SLABS = 1254

STEEL AREA IN SLABS = 5.47

(INPUT MOMENT = 0 TO END)

MOMENT IN SLABS = 793

STEEL AREA IN SLABS = 3.41

(INPUT MOMENT = 0 TO END)

MOMENT IN SLABS = 936

STEEL AREA IN SLABS = 4.04

(INPUT MOMENT = 0 TO END)

MOMENT IN SLABS = 780

STEEL AREA IN SLABS = 3.35

(INPUT MOMENT = 0 TO END)

MOMENT IN SLABS = 0



ค. การออกแอมแปนพื้นสีเหลี่ยมผืนผ้าที่มีร่องรับด้านหนึ่ง เป็นขอบอิสระและด้านที่เหลือเป็นแบบยึดแน่น จะสั่งให้เครื่องทำงานโดยใช้คำสั่ง RUN โปรแกรมชื่อ ONE FREE EDGE REC. OTHER FIXED จากงานแม่เหล็ก เพื่อเริ่มต้นการคำนวณ

วิธีป้อนข้อมูล เครื่องคอมพิวเตอร์และผู้ใช้งานจะทำงานร่วมกันในลักษณะตามคอมพิวเตอร์ประโยค เริ่มแรกเครื่องจะถามขนาดของแผ่นพื้นก่อน โดยถามด้านยาวและด้านสั้นของแผ่นพื้นตามลำดับ จากนั้น เครื่องคอมพิวเตอร์จะถามว่าขอบอิสระในแผ่นพื้นอยู่ด้านยาวหรือด้านสั้น เมื่อป้อนข้อมูลเสร็จ เครื่องคอมพิวเตอร์จะวาดรูปแผ่นพื้นตามที่ผู้ใช้งานป้อนข้อมูลให้

จากนั้นจึงจะป้อนข้อมูล เกี่ยวกับน้ำหนักบรรทุกทุกจร คุณสมบัติของ เหล็กเสริมกำลังของคอนกรีต น้ำหนักของคอนกรีต เสริม เหล็ก จากนั้น เครื่องจะคำนวณหาความหนาต่ำสุดและสูงสุด มาให้ผู้ใช้งานเลือกป้อนความหนาของแผ่นพื้นที่ต้องการ จากนั้นให้ป้อนระยะหุ้ม เหล็ก เสริม

หลังจากที่ป้อนข้อมูลต่าง ๆ เสร็จเรียบร้อยแล้ว เครื่องคอมพิวเตอร์จะมีทางเลือกให้กับผู้ใช้ 3 กรณี

1. เครื่องจะคำนวณหาขนาดของแถบแข็งแแรงที่เหมาะสมเอง และทำการคำนวณผลลัพธ์ตลอดจน เหล็กเสริมที่จะเสริมในแผ่นพื้นเอง ถ้าเลือกกรณีนี้จะเสียเวลาในการคำนวณประมาณ 2.30 นาที
2. ผู้ใช้จะเป็นผู้ป้อนขนาดแถบแข็งแแรงเอง ถ้าเลือกกรณีนี้ ผู้ใช้จะต้องป้อนขนาดความกว้างของแถบแข็งแแรงให้ เครื่องคอมพิวเตอร์ ซึ่งหลังจากนั้น เครื่องจะใช้เวลาคำนวณประมาณ 1 นาที
3. ต้องการออกแอมแปนพื้นที่ใช้ใช้แถบแข็งแแรงเลย ในกรณีนี้ เครื่องจะใช้เวลาคำนวณประมาณ 2 นาที

ตัวอย่างการออกแอมแปนพื้นที่มีขอบอิสระหนึ่งด้านด้านที่เหลือ เป็นแบบยึดแน่น ดังแสดงในรูป ค - 5 โดยใช้ข้อมูลดังต่อไปนี้

$$- \text{กำลังอัดรูปทรงกระบอกมาตรฐานที่อายุ 28 วัน} = 200 \text{ กก/ซม}^2$$

- เหล็กเสริมชนิดคิ้ว เรียบกำลังที่จุดกลาง =  $2400 \text{ กก/ซม}^2$
- + รับน้ำหนักบรรทุกจรแผ่กระจายสม่ำเสมอ =  $400 \text{ กก/ม}^2$
- ใช้ความหนาของแผ่นพื้น =  $13.5 \text{ ซม.}$
- ระยะหุ้มเหล็กเสริมจากคิ้วนอกจนถึงศูนย์กลางเหล็กเสริม  $2.5 \text{ ซม.}$
- ตัวประกอบภาวะสำหรับน้ำหนักบรรทุกถาวร =  $1.4$
- ตัวประกอบภาวะสำหรับน้ำหนักบรรทุกจร =  $1.7$

ในการแสดงการบ่อนข้อมูลต่อไปนี้ จะเลือกใช้กรณีที่ 1 และกรณีที่ 3 ตามลำดับ สำหรับกรณีที่ 2 ผู้ใช้สามารถใช้ได้โดยบ่อนขนาดของแถบ แข็งแกร่งที่ต้องการลงไปเท่านั้น

จากผลการคำนวณ ในกรณีที่ 1 สามารถนำไปเลือกขนาดเหล็กเสริมและระยะการเสริมเหล็ก ซึ่งได้แสดงไว้ดังแสดงในรูปที่ ค-5 (ขและค) และถ้าเลือกใช้กรณีที่ 3 คือไม่ใช่แถบ แข็งแกร่งบริเวณช่องเปิด สามารถเลือกเหล็กเสริมและระยะการเสริมเหล็กได้ดังแสดงไว้ในรูปที่ ค - 6

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



IRUN

## RECTANGULAR R.C. SLABS

PLEASE INPUT THE LENGTH OF SLABS  
( In meter ;m )

LONG SPAN(Lx)...in meter = 6

SHORT SPAN(Ly)...in meter = 4

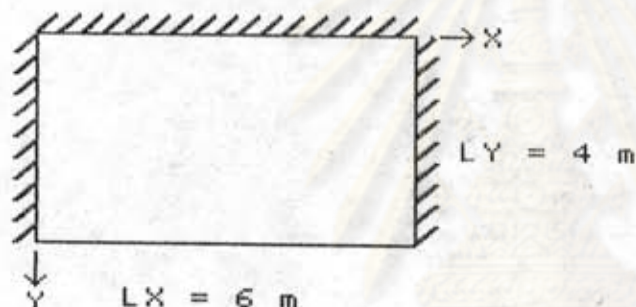
PLEASE INPUT ABOUT  
THE BOUNDARY CONDITION

PRESS 1) FREE EDGE IN LONG SIDE

2) FREE EDGE IN SHORT SIDE

Please choose : 1

PRESS RETURN TO SEE THE PICTURE



```
*****
*                                     *
* PLEASE INPUT DATA *
*                                     *
*****
```

UNIFORMLY DISTRIBUTION SURVICE  
LIVE LOAD...(In kg/sq m) = 400

\*\* steel yield strength =>2400 ksc \*\*

STEEL YIELD STRENGTH..(In ksc) = 2400  
TYPE OF BAB ==> RB

CONCRETE CYLINDER STRENGTH  
...(In ksc) = 200

REINFORCED CONCRETE NORMAL WEIGHT = 2400 Kg/cu m

REINFORCED CONCRETE WEIGHT (In Kg/cu m) = 2400

```

*****
*
* FIND THE MINIMUM SLAB THICKNESS *
*
*****

```

MINIMUM THICKNESS OF SLAB  
 REQUIRED = 11.95 cm  
 BUT DON'T MORE THAN 16.18 cm

PLEASE INPUT THE THICKNESS OF SLAB

USE THICKNESS OF SLAB (In cm.) = 12.5  
 COVERING TO cg. OF BAR (In cm.) = 2.5

PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING CHOICE :

- 1) COMPUTER FIND WIDTH OF STRONG BAND
- 2) USER INPUT WIDTH OF STRONG BAND
- 3) DON'T USE STRONG BAND ON FREE EDGE

PLEASE CHOOSE : 1

WIDTH OF STRONG BAND = 1.2 m.  
 TOTAL UNIFORM LOAD (DL&LL) = 1100 kg/sq m.  
 Use effective depth = 10  
 and thickness of slab = 12.5

Moment in strong band

POSITIVE MOMENT = 1808.29  
 NEGATIVE MOMENT = 3584.92  
 Inflection point = 1.26

At strip parallel to free edge

Strip width = 1.3 m. near free edge

POSITIVE MOMENT = 1650  
 NEGATIVE MOMENT = 3300  
 Inflection point = 1.26

Side strip distance = 1.5 m. from fixed support

POSITIVE MOMENT = 103.13  
 NEGATIVE MOMENT = 515.63  
 Inflection point = .75

IN DIRECTION PERPENTICULAR TO FREE EDGE

Strip near fixed support distance = 1.5 m. from support.



POSITIVE MOMENT = 154.22  
 NEGATIVE MOMENT = -254.05  
 Inflection point = 1.35

Middle Strip width = 3 m.

POSITIVE MOMENT = 308.44  
 NEGATIVE MOMENT = -508.09  
 Inflection point = 1.35

#### STEEL AREA IN SLAB

At strong band

BOTTOM STEEL AREA = 8.93 sq cm/m.  
 TOP STEEL AREA = 19.21 sq cm/m.

Length of top steel = 1.26 m.  
 + 12 \* diameter of bar or depth of slab

At strip parallel to free edge

Strip near free edge

BOTTOM STEEL AREA = 8.1 sq cm/m.  
 TOP STEEL AREA = 17.43 sq cm/m.

Length of top steel = 1.26 m.  
 + 12 \* diameter of bar or depth of slab

Side strip

BOTTOM STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.  
 TOP STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.

Length of top steel = .75 m.  
 + 12 \* diameter of bar or depth of slab

IN DIRECTION PERPENTICULAR TO FREE EDGE

Side strip

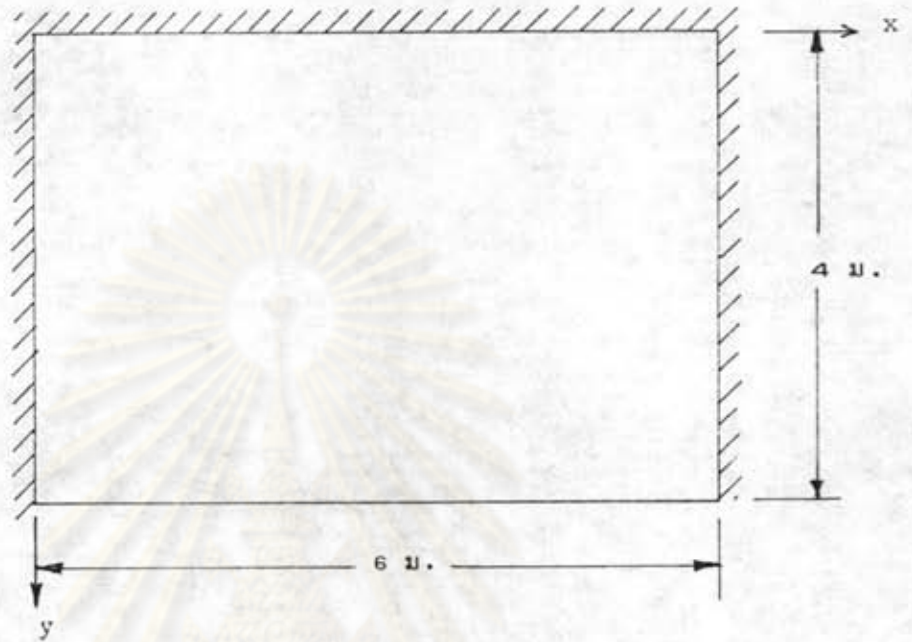
BOTTOM STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.  
 TOP STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.

Length of top steel = 1.35 m.  
 + 12 \* diameter of bar or depth of slab

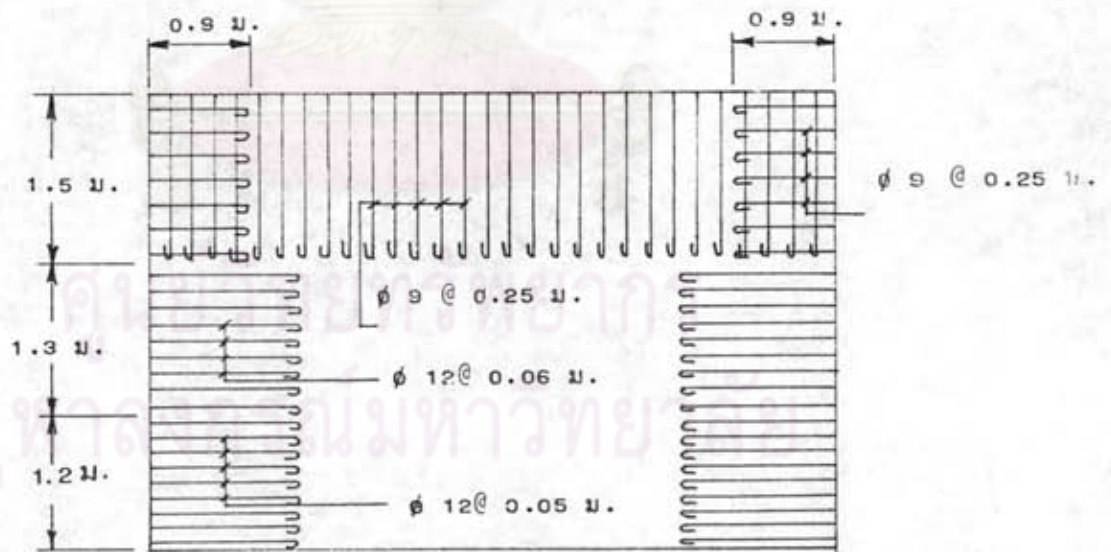
Middle strip

BOTTOM STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.  
 TOP STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.

Length of top steel = 1.35 m.  
 + 12 \* diameter of bar or depth of slab



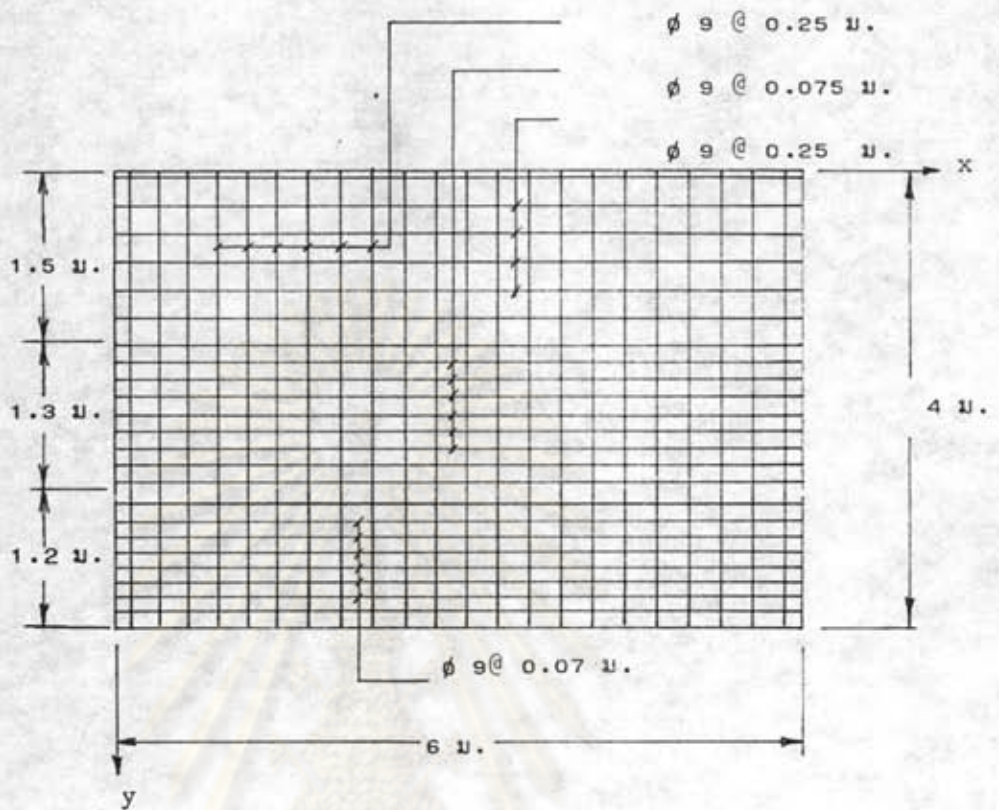
(ก) ลักษณะของแผ่นพื้นที่จะออกแบบ



(ข) เหล็กบน

รูปที่ ค - 5 แผ่นพื้นที่มีขื่อเอ็สระ 1 ค้ำ





(ค) เหล็กล่าง

(ค) รูปที่ ค - 5 แผ่นพื้นที่มีขอบอิสระ 1 ด้าน

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

IRUN

RECTANGULAR R.C. SLABS

PLEASE INPUT THE LENGTH OF SLABS  
( In meter ;m )

LONG SPAN(Lx)...in meter = 6

SHORT SPAN(Ly)...in meter = 4

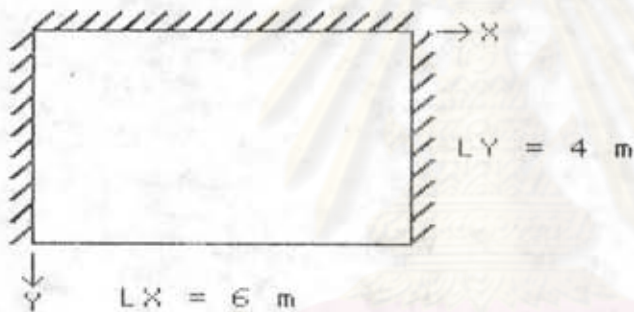
PLEASE INPUT ABOUT  
THE BOUNDARY CONDITION

PRESS 1) FREE EDGE IN LONG SIDE

2) FREE EDGE IN SHORT SIDE

Please choose : 1

PRESS RETURN TO SEE THE PICTURE



```
*****
*                                     *
* PLEASE INPUT DATA *
*                                     *
*****
```

UNIFORMLY DISTRIBUTION SURVICE  
LIVE LOAD...(In kg/sq m) = 400

\*\* steel yield strength =>2400 ksc \*\*

STEEL YIELD STRENGTH..(In ksc) = 2400  
TYPE OF BAB ==> RB

CONCRETE CYLINDER STRENGTH  
...(In ksc) = 200

REINFORCED CONCRETE NORMAL WEIGHT = 2400 Kg/cu m

REINFORCED CONCRETE WEIGHT (In Kg/cu m) = 2400



```

*****
*                                     *
* FIND THE MINIMUM SLAB THICKNESS *
*                                     *
*****

```

MINIMUM THICKNESS OF SLAB  
 REQUIRED = 11.95 cm  
 BUT DON'T MORE THAN 16.18 cm

PLEASE INPUT THE THICKNESS OF SLAB

USE THICKNESS OF SLAB (In cm.) = 12.5  
 COVERING TO cg. OF BAR (In cm.) = 2.5

PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING CHOICE :

- 1) COMPUTER FIND WIDTH OF STRONG BAND
- 2) USER INPUT WIDTH OF STRONG BAND
- 3) DON'T USE STRONG BAND ON FREE EDGE

PLEASE CHOOSE : 3

WIDTH OF STRONG BAND ON FREE EDGE = 0  
 TOTAL UNIFORM LOAD (DL&LL) = 1100 kg/sq m.  
 Use effective depth = 10  
 and thickness of slab = 12.5

At strip parallel to free edge

Strip width = 2.9 m. near free edge

POSITIVE MOMENT = 1650  
 NEGATIVE MOMENT = 3300  
 Inflection point = 1.26

Side strip distance = 1.1 m. from fixed support

POSITIVE MOMENT = 41.11  
 NEGATIVE MOMENT = 294.06  
 Inflection point = .55

IN DIRECTION PERPENTICULAR TO FREE EDGE

Strip near fixed support distance = 1.1 m. from support.

POSITIVE MOMENT = 0  
 NEGATIVE MOMENT = 335.17  
 Inflection point = 1.1

Middle Strip width = 3.79 m.

POSITIVE MOMENT = 0  
 NEGATIVE MOMENT = 670.35  
 Inflection point = 4

#### STEEL AREA IN SLAB

At strip parallel to free edge

Strip near free edge

BOTTOM STEEL AREA = 8.1 sq cm/m.  
 TOP STEEL AREA = 17.43 sq cm/m.

Length of top steel = 1.26 m.  
 + 12 \* diameter of bar or depth of slab

Side strip

BOTTOM STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.  
 TOP STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.

Length of top steel = .55 m.  
 + 12 \* diameter of bar or depth of slab

IN DIRECTION PERPENTICULAR TO FREE EDGE

Side strip

BOTTOM STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.  
 TOP STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.

Length of top steel = 1.1 m.  
 + 12 \* diameter of bar or depth of slab

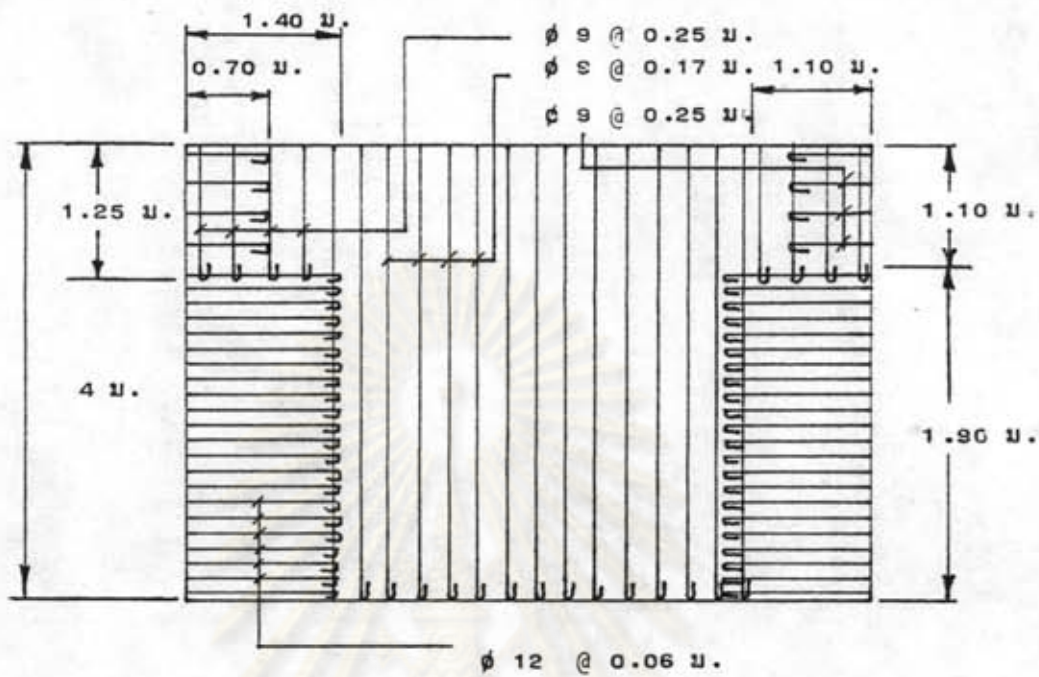
Middle strip

BOTTOM STEEL AREA = 2.5 sq cm/m.  
 TOP STEEL AREA = 3.17 sq cm/m.

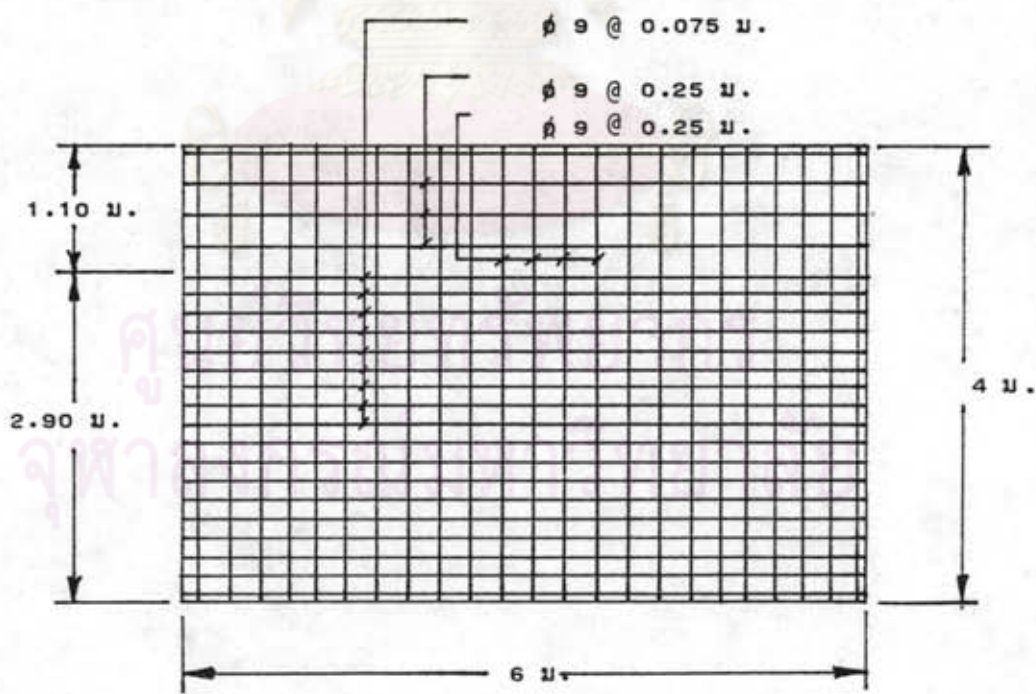
Length of top steel = 4 m.  
 + 12 \* diameter of bar or depth of slab

\*\*\*\*\*





(ก) เหล็กบน



(ข) เหล็กล่าง

รูปที่ ค - 6 แผ่นพื้นที่มีขอบอิสระ 1 ด้าน เมื่อไม่ใช้แถบแข็งแรงแรงบริเวณขอบอิสระ



ง. การออกแบบแผ่นพื้นที่มีขอบอิสระอยู่บนด้านที่ไม่ตั้งฉากกับด้านอื่น และด้านที่อยู่ชิดกับขอบอิสระทั้งสองด้าน เป็นแบบยึดหมุนตามรูป ค - 7 จะสั่งให้เครื่องทำงานโดยใช้คำสั่ง RUN โปรแกรมชื่อ DESIGE SKEW SLAB จากงานแม่เหล็กเพื่อ เริ่มต้นทำการคำนวณ

วิธีการป้อนข้อมูล เริ่มแรกเครื่องจะถามคุณสมบัติของเหล็กเสริม ชนิดของเหล็กเสริม และระยะหุ้มเหล็กเสริม จากนั้นจึงจะถามกำลังของคอนกรีต เมื่อป้อนข้อมูลเกี่ยวกับกำลังของวัสดุเสร็จแล้ว เครื่องจะถามระยะห่างระหว่างจตุรรองรับแบบยึดหมุน และถามมุมที่ขอบอิสระ เอียงทำมุมกับที่รองรับแบบยึดหมุนความหนาของแผ่นพื้นที่ต้องการ และน้ำหนักบรรทุกทุกจร ตามลำดับ

เมื่อป้อนข้อมูลของมุมที่เอียง เรียบร้อยแล้ว เครื่องคอมพิวเตอร์จะตรวจสอบมุมที่ป้อนเข้าไป และจะแยกการทำงานเป็น 2 ทางคือ

ก. กรณีที่มุมมีค่าน้อยกว่า 60 องศา โปรแกรมจะออกแบบโดยใช้แถบรูปสี่เหลี่ยมโดยตามด้านสั้นและด้านยาวของแถบรูปสี่เหลี่ยม และจะคำนวณหาแรงดัดและเหล็กเสริมที่จะใช้ในแผ่นพื้นเลย

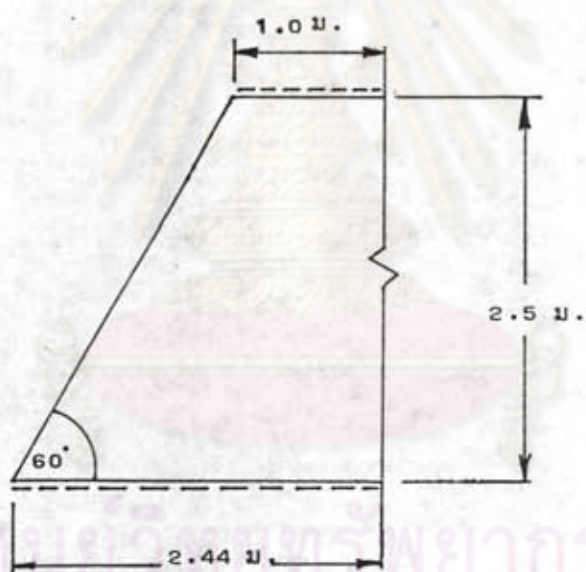
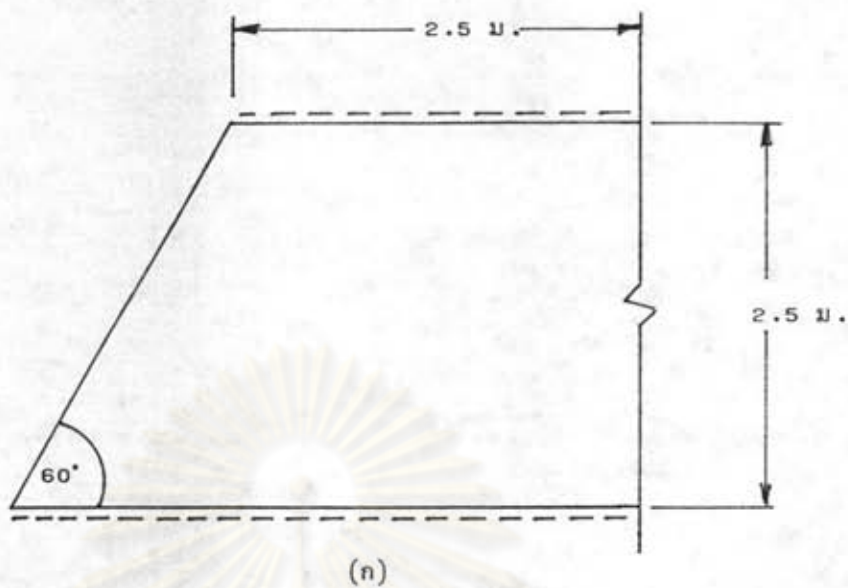
ข. กรณีที่มุมมีค่ามากกว่า 60 องศา โปรแกรมแสดงรูปและจะถามด้านสั้นของแผ่นพื้นที่จะทำการออกแบบ เมื่อผู้ใช้ป้อนข้อมูลเสร็จจะตรวจสอบว่าจะเสริมเหล็กขนานกับขอบได้หรือไม่ ถ้าไม่ได้จะใช้แถบรูปสี่เหลี่ยมในการออกแบบ ถ้าเสริมเหล็กแนวสมมุติเสมอขนานกับขอบอิสระหรือเสริมเหล็กแนวแถบรูปสี่เหลี่ยมได้อีกด้วย เมื่อผู้ใช้ป้อนข้อมูลเสร็จ เครื่องจะคำนวณหาแรงดัดและปริมาณเหล็กเสริมที่จะใช้ในแผ่นพื้นมาให้

สำหรับตัวอย่างการออกแบบจะใช้ตามรูป ค - 7 (ก) และ (ข) และใช้ข้อมูลในการออกแบบดังนี้

- เหล็กเสริมชนิดมิลว เรียบมีกำลังที่จุดคานง =  $2400 \text{ กก/ซม}^2$
- กำลังอัดรูปทรงกระบอกมาตรฐานที่อายุ 28 วัน =  $200 \text{ กก/ซม}^2$
- รับน้ำหนักบรรทุกทุกจร =  $400 \text{ กก/ม}^2$
- ใช้ความหนาของแผ่นพื้น = 12.5 ซม.
- ระยะหุ้มของเหล็กเสริมจากผิวนอกจนถึงศูนย์กลางของเหล็กเสริม = 2.5 ซม.

ผลลัพธ์การเสริมเหล็กได้แสดงไว้ในรูป ค - 8 และ ค - 9 ตามลำดับ





รูปที่ ค - 7 สี่เหลี่ยมคางหมูที่มีขอบอิสระบนด้านที่เอียง

## PROGRAM TO DESIGN SKEW SLAB

PLEASE INPUT DATA

STEEL YIELD STRENGTH (ksc.) ;  $f_y = 2400$ 

Round bar (RB) or Deform bar (DB) ?

Please Choose (RB or DB) : RB

STEEL COVERING (In cm.) = 2.5

CONCRETE CYLINDER STRENGTH (In ksc.) ;  $f'_c = 200$ 

DISTANCE BETWEEN SUPPORT (In m.) = 2.5

SKEW ANGLE AT FREE EDGE  
(NOT MORE THAN 90 DEGREE) = 60

PLEASE INPUT SLAB THICKNESS

Minimum Slab thickness = 12.5 cm.

THICKNESS OF SLAB (In cm.) = 12.5

UNIFORMLY DISTRIBUTION SERVICE

LIVE LOAD (In kg/sq m.) = 400

DESIGN ULTIMATE LOAD (kg/sq m.) = 1100

TOP SHORT SPAN LESS THAN 1.44 m. OR NOT

PRESS (Y)es or (N)o N

PLEASE CHOOSE FOLLOWING CASE :

1) USE UNIFORM SHAPED STRIPS

2) USE WEDGE SHAPED STRIPS

PLEASE CHOOSE : 1

USE UNIFORM SHAPED STRIP

Moment at free edge from  $0 < X < .48 = 1145.83867$ Moment from  $.48 < X < 1.44 = 343.7516$ 

## STEEL AREA IN SKEW SLABS

=====

At section parallel to free edge

At  $0 < x < .48$  m.

Steel Area = 5.52 Sq cm / m.



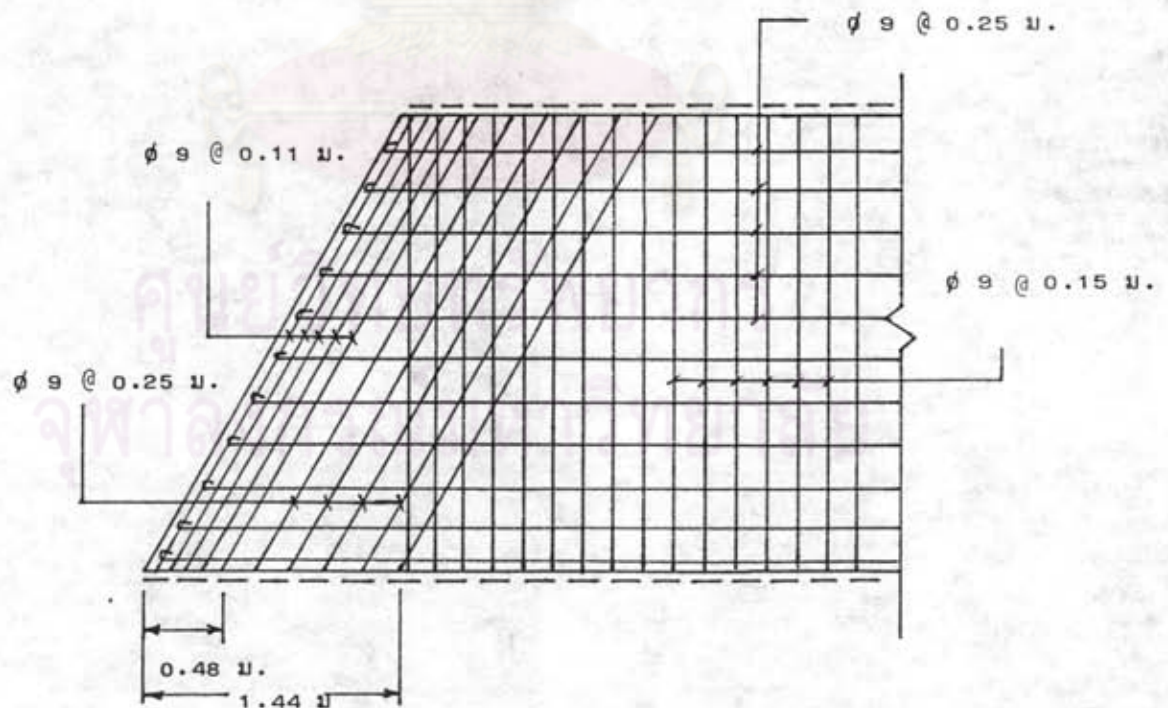
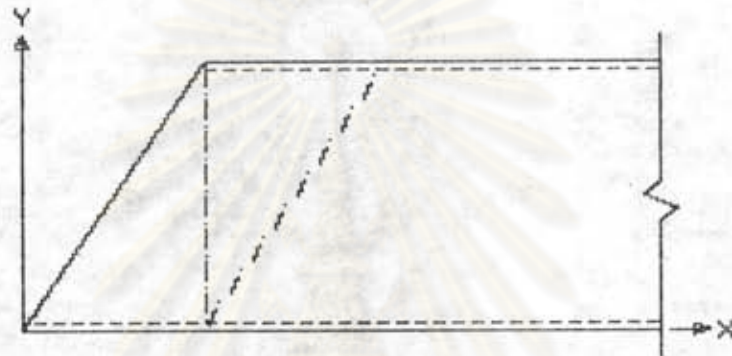
At section  $.48 < X < 1.44$  m.  
Steel Area = 2.5 Sq cm / m.

At section parallel to Y-Axis

At  $X > 1.44$  m.  
Steel Area = 4.09 Sq cm / m.

At section parallel to X-Axis

Temperature Steel Area = 2.5 Sq cm / m.



รูปที่ ค - 8 การเสริมเหล็กในแผ่นพื้น ค - 7 (ก)

JPROGRAM TO DESIGN SKEW SLAB

PLEASE INPUT DATA

STEEL YIELD STRENGTH (ksc.) ;  $f_y = 2400$

Round bar (RB) or Deform bar (DB) ?

Please Choose (RB or DB) : RB

STEEL COVERING (In cm.) = 2.5

CONCRETE CYLINDER STRENGTH (In ksc.) ;  $f'_c = 200$

DISTANCE BETWEEN SUPPORT (In m.) = 2.5

SKEW ANGLE AT FREE EDGE  
(NOT MORE THAN 90 DEGREE) = 60

PLEASE INPUT SLAB THICKNESS

Minimum Slab thickness = 12.5 cm.

THICKNESS OF SLAB (In cm.) = 12.5

UNIFORMLY DISTRIBUTION SERVICE

LIVE LOAD (In kg/sq m.) = 400

DESIGN ULTIMATE LOAD (kg/sq m.) = 1100

TOP SHORT SPAN LESS THAN 1.44 m. OR NOT

PRESS (Y)es or (N)o Y

USE WEDGE SHAPED STRIP

INPUT SHORT & LONG SIZE STRIP (In m.)

SHORT SIZE = 1.00

LONG SIZE = 2.44

Moment at free edge from  $0 < X < 1.22 = 1977.69483 \text{ kg-m.}$

Moment from  $1.22 < X < 2.44 = 1162.3539 \text{ kg-m.}$

STEEL AREA IN SKEW SLABS  
=====

At section  $0 < X < 1.22$

Steel Area = 9.84 Sq cm / m.

At section  $1.22 < X < 2.44$

Steel Area = 5.6 Sq cm / m.

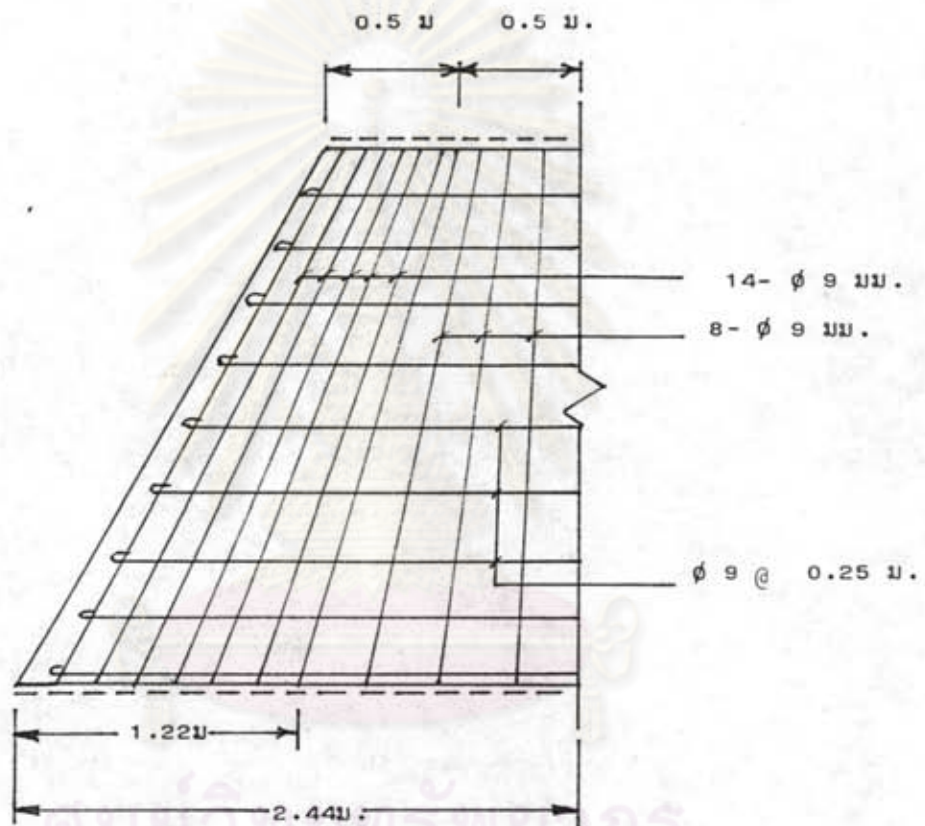


At section  $X > 2.44$

Steel Area = 4.09 Sq cm / m.

In Y direction

temperature steel Area = 2.5 Sq cm / m.



รูปที่ ค - 9 การเสริมเหล็กในแผ่นพื้นรูป ค - 7 (ข)

จ. การวิเคราะห์และออกแบบแผ่นพื้นไร้คาน ซึ่งมีเสาอยู่ในแนวเดียวกัน จะแบ่งการบ่อนข้อมูล เป็นสองช่วง

ช่วงแรกจะเป็นการหาค่าแห่งของ เส้นแสดงความไม่ต่อเนื่องในแผ่นพื้นไร้คาน จะสั่งให้เครื่องทำงานโดยสั่ง RUN โปรแกรมชื่อ DISC. LINE IN FLAT SLAB จากนั้นบ่อนข้อมูลดังต่อไปนี้ จำนวนช่วงของแผ่นพื้นในทิศทาง  $x$  และ ในทิศทาง  $y$  ความยาวของช่วงแต่ละช่วงในทิศทาง  $x$  และทิศทาง  $y$  ความกว้างของเสา แต่ละต้นในทิศทาง  $x$  และ  $y$  ความหนาของแผ่นพื้นไร้คาน น้ำหนักบรรทุกจร เงื่อนไขที่ขอบแต่ละช่วงแผ่นพื้นไร้คาน จากนั้น เครื่องจะคำนวณค่าแห่งของ เส้นแสดงความไม่ต่อเนื่องในแต่ละช่วงมาให้

ช่วงที่สองจะเป็นการออกแบบแผ่นพื้น จะสั่งให้เครื่องคอมพิวเตอร์ทำงานโดยสั่ง RUN โปรแกรมชื่อ ELEMENT TYPE 3 จากนั้นบ่อนข้อมูลดังต่อไปนี้ กำลังที่จุดกลางของ เหล็กเสริม ชนิดของเหล็กเสริม ระยะหุ้มเหล็กเสริม กำลังอัดของคอนกรีต รูปทรงกระบอกมาตรฐาน ความหนาของชั้นส่วนประเภทที่ 3 น้ำหนักบรรทุกจร ขนาดของชั้นส่วนประเภทที่ 3 ในทิศทาง  $x$  และ ทิศ  $y$  แล้วเลือกรหัสที่จะใช้ในชั้นส่วนประเภทที่ 3 ว่าจะใช้วิธีการใด ในการคำนวณออกแบบ โดยมีทางเลือก 4 อย่างคือ กรณีแรกต้องการบ่อนแรงดัดบวกและแรงดัดลบ กรณีที่สองต้องการบ่อนอัตราส่วนของแรงดัดลบและแรงดัดบวก กรณีที่สาม ต้องการใช้ชั้นส่วนประเภทที่ 3 ของ Hillerborg กรณีสุดท้ายต้องการเลิกคำนวณ

- ในกรณีที่ต้องการบ่อนแรงดัดบวกและลบ ให้กดหมายเลข 1 จากนั้นเครื่องจะถามแรงดัดบวกและแรงดัดลบในทิศทาง  $x$  และทิศทาง  $y$  ตามลำดับ จากนั้นบ่อนข้อมูลจำนวนช่วงที่จะคำนวณหาแรงดัด ยิ่งบ่อนค่ามากจะให้ค่าละเอียดมาก จากนั้นเครื่องจะคำนวณหาแรงดัดที่ตำแหน่งต่าง ๆ ในชั้นส่วนประเภทที่ 3 และปริมาณเหล็กเสริมที่จะใช้ในแถบต่าง ๆ โดยแบ่งเป็นแถบ 4 แถบ ดังแสดงในรูปที่ 2.36 ข. แล้วย้อนกลับไปคำนวณชั้นส่วนต่อไป

- ในกรณีที่ต้องการบ่อนอัตราส่วนของแรงดัดลบต่อแรงดัดบวกให้บ่อนข้อมูล 2 จากนั้น เครื่องจะถาม อัตราส่วนของแรงดัดลบต่อแรงดัดบวกในทิศทาง  $x$  และ  $y$  และถามจำนวนช่วงที่จะทำการคำนวณหาแรงดัดที่ตำแหน่งต่าง ๆ ในชั้นส่วนประเภทที่ 3 และหาปริมาณ



เหล็กเสริมที่แตกต่าง ๆ ออกมาให้เช่นกัน แล้วย้อนกลับไปคำนวณชิ้นส่วนต่อไป

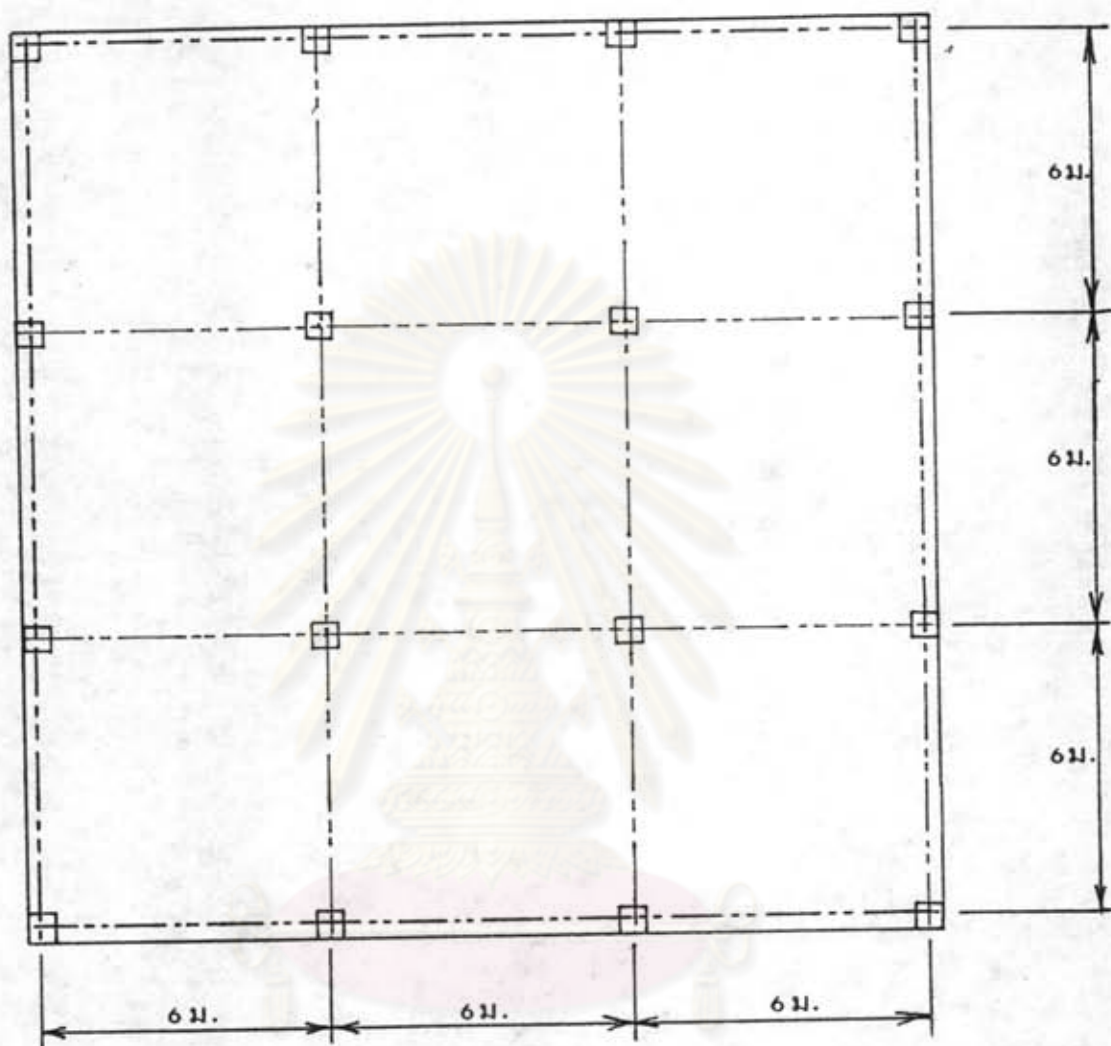
- ในกรณีที่ต้องการจะใช้วิธีของ Hillerborg ทำโดยบ่อนข้อมูล 3 ลงไป เครื่องคอมพิวเตอร์จะคำนวณหาแรงค้ำที่แตกต่าง ๆ ทั้ง 4 แถบตามรูปที่ 2.36 ข และหาปริมาณเหล็กเสริมที่จะใช้ในแถบต่าง ๆ มาให้ แล้วย้อนกลับไปคำนวณชิ้นส่วนต่อไป

ตัวอย่างการออกแบบแผ่นพื้นไร้คานที่มีเสาอยู่ในแนวเดียวกันดังแสดงในรูปที่ ค-10 และใช้ข้อมูลต่อไปนี้ในการออกแบบ

- แผ่นพื้นไร้คานมีความยาวช่วงละ 6.0 เมตร
- ขนาดของเสาใช้ขนาด 0.60 x 0.60 เมตร
- ใช้ความหนาของแผ่นพื้นไร้คาน = 20 เซนติเมตร
- น้ำหนักบรรทุกจร = 400 ก.ก./ม<sup>2</sup>.
- กำลังที่จุดกลางของเหล็กเสริมชนิดผิวเรียบ = 2400 ก.ก./ชม<sup>2</sup>
- ระยะหุ้มเหล็กเสริมจากผิวนอกจนถึงศูนย์กลางเหล็กเสริม = 2.5 ซม.
- กำลังอัดของคอนกรีตรูปทรงกระบอกมาตรฐานที่อายุ 28 วัน = 200 ก.ก./ชม<sup>2</sup>

สำหรับตัวอย่างการบ่อนข้อมูลและผลลัพธ์ได้แสดงในหน้าต่อไป.

ศูนย์วิทยพัชยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รูปที่ ค-10 แผ่นพื้นไร้คานที่จะออกแบบ

ศูนย์วิจัยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



JRUN  
PROGRAM TO FIND DISCONTINUOUS LINE  
ON FLAT SLAB

Please input no. of span  
( not less than 3 & more than 9 span )  
How many span in x direction ? = 3  
How many span in y direction ? = 3

PLEASE INPUT SPAN LENGTH  
IN X DIRECTION FROM LEFT TO RIGHT

PLEASE CHOOSE THE FOLLWING

- 1) EVERY SPAN ARE EQUAL
- 2) EVERY SPAN ARE NOT EQUAL

Please choose : 1

LENGTH OF SPAN (In m.) = 6.00

IN Y DIRECTION FROM BOTTOM TO TOP

PLEASE CHOOSE THE FOLLWING

- 1) EVERY SPAN ARE EQUAL
- 2) EVERY SPAN ARE NOT EQUAL

Please choose : 1

LENGTH OF SPAN (In m.) = 6.00

PLEASE INPUT COLUMN SIZE ?

IN X DIRECTION FROM LEFT TO RIGHT

WIDTH OF COLUMN NO.0 (In m.) = 0.60  
WIDTH OF COLUMN NO.1 (In m.) = 0.60  
WIDTH OF COLUMN NO.2 (In m.) = 0.60  
WIDTH OF COLUMN NO.3 (In m.) = 0.60

IN Y DIRECTION FROM BOTTOM TO TOP

WIDTH OF COLUMN ON.0 (In m.) = 0.60

WIDTH OF COLUMN ON.1 (In m.) = 0.60

WIDTH OF COLUMN ON.2 (In m.) = 0.60

WIDTH OF COLUMN ON.3 (In m.) = 0.60

PLEASE INPUT THICKNESS OF FLAT SLAB

THICKNESS OF FLAT SLAB (In cm.) = 20

UNIFORMLY DISTRIBUTION SERVICE

LIVE LOAD (In kg/sq m.) = 400

INPUT THE BOUNDARY OF EDGE SUPPORT

IN X DIRECTION

=====

EDGE AT LEFT HAND

PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING:

- 1) EDGE SUPPORT IS SIMPLE SUPPORT
- 2) EDGE SUPPORT IS FIXED SUPPORT
- 3) HAVE CANTILIVER FLAT SLAB

Please choose : 1

EDGE AT RIGHT HAND

PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING:

- 1) EDGE SUPPORT IS SIMPLE SUPPORT
- 2) EDGE SUPPORT IS FIXED SUPPORT
- 3) HAVE CANTILIVER FLAT SLAB

Please choose : 1

IN Y DIRECTION

=====

EDGE AT THE BOTTOM

PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING:

- 1) EDGE SUPPORT IS SIMPLE SUPPORT
- 2) EDGE SUPPORT IS FIXED SUPPORT
- 3) HAVE CANTILIVER FLAT SLAB

Please choose : 1

EDGE AT THE TOP

PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING:

- 1) EDGE SUPPORT IS SIMPLE SUPPORT
- 2) EDGE SUPPORT IS FIXED SUPPORT
- 3) HAVE CANTILIVER FLAT SLAB

Please choose : 1

POSITION OF DISCONTINUOUS LINE

IN X direction  
=====

Span no. 1  
distance from cg. of left column = 2.44  
Span no. 2  
distance from cg. of left column = 3  
Span no. 3  
distance from cg. of left column = 3.56

IN Y direction  
=====

Span no. 1  
distance from cg. of bottom column = 2.44  
Span no. 2  
distance from cg. of bottom column = 3  
Span no. 3  
distance from cg. of bottom column = 3.56

\*\*\*\*\*



PROGRAM ELEMENT TYPE 3

PLEASE INPUT DATA

STEEL YIELD STRENGTH (ksc.) ;  $f_y = 2400$

Round bar (RB) or Deform bar (DB) ?

Please Choose (RB or DB) : RB

STEEL COVERING (In cm.) = 2.5

CONCRETE CYLINDER STRENGTH (In ksc.) ;  $f'_c = 200$

PLEASE INPUT ELEMENT THICKNESS

THICKNESS OF ELEMENT (In cm.) = 20

UNIFORMLY DISTRIBUTION SERVICE

LIVE LOAD (In kg/sq m.) = 400

DESIGN ULTIMATE LOAD (kg/sq m.) = 1352

PLEASE INPUT SIZE OF ELEMENT TYPE

SIZE OF ELEMENT IN X-DIRECTION (In m.) = 3.56

SIZE OF ELEMENT IN Y-DIRECTION (In m.) = 3.56

PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING CASE :

- 1) KNOW  $M^+$  AND  $M^-$  ON EDGE OF ELEMENT
- 2) WANT TO INPUT RATIO ( $-M^+/M^-$ )
- 3) USE HILLERBORG'S ELEMENT
- 4) END OF DESIGN

Please choose : 2

PLEASE INPUT MOMENT RATIO  
(NEGATIVE MOMENT/POSITIVE MOMENT)

USE THE VALUE BETWEEN 0.5-3.0  
(SUITABLE VALUE USE 1.5-2.0)

$-M_x/+M_x = 1.75$

$-M_y/+M_y = 1.75$

PLEASE INPUT SUBINTERVAL (VALUE 5, 7, 9)

SUBINTERVAL = 7

At X = 0 m. form support  $M_x = -5451.95229$  kg-m.  
 At X = .508571428 m. form support  $M_x = -3178.98093$  kg-m.  
 At X = 1.01714286 m. form support  $M_x = -1255.69747$  kg-m.  
 At X = 1.52571429 m. form support  $M_x = 317.898091$  kg-m.  
 At X = 2.03428571 m. form support  $M_x = 1541.80575$  kg-m.  
 At X = 2.54285714 m. form support  $M_x = 2416.0255$  kg-m.  
 At X = 3.05142857 m. form support  $M_x = 2940.55735$  kg-m.  
 At X = 3.56 m. form support  $M_x = 3115.40131$  kg-m.  
 At Y = 0 m. form support  $M_y = -5451.95229$  kg-m.  
 At Y = .508571428 m. form support  $M_y = -3178.98093$  kg-m.  
 At Y = 1.01714286 m. form support  $M_y = -1255.69747$  kg-m.  
 At Y = 1.52571429 m. form support  $M_y = 317.898091$  kg-m.  
 At Y = 2.03428571 m. form support  $M_y = 1541.80575$  kg-m.  
 At Y = 2.54285714 m. form support  $M_y = 2416.0255$  kg-m.  
 At Y = 3.05142857 m. form support  $M_y = 2940.55735$  kg-m.  
 At Y = 3.56 m. form support  $M_y = 3115.40131$  kg-m.

STEEL AREA IN ELEMENT

BOTTOM STEEL AREA....

Parallel to X-Axis ;  $A_s = 8.53$  Sq cm/m.

Parallel to Y-Axis ;  $A_s = 8.53$  Sq cm/m.

TOP STEEL AREA....

In zone no.1

Parallel to X-Axis ;  $A_s = 15.37$  Sq cm/m.

Parallel to Y-Axis ;  $A_s = 15.37$  Sq cm/m.

In zone no.2

Parallel to X-Axis ;  $A_s = 0$  Sq cm/m.

Parallel to Y-Axis ;  $A_s = 15.37$  Sq cm/m.

In zone no.3

Parallel to X-Axis ;  $A_s = 15.37$  Sq cm/m.

Parallel to Y-Axis ;  $A_s = 0$  Sq cm/m.

In zone no.4

Parallel to X-Axis ;  $A_s = 0$  Sq cm/m.

Parallel to Y-Axis ;  $A_s = 0$  Sq cm/m.

SIZE OF ELEMENT IN X-DIRECTION (In m.) = 3.56  
 SIZE OF ELEMENT IN Y-DIRECTION (In m.) = 3.56

PLEASE CHOOSE THE FOLLOWING CASE :

- 1) KNOW M+ AND M- ON EDGE OF ELEMENT
- 2) WANT TO INPUT RATIO (-M/+M)
- 3) USE HILLERBORG'S ELEMENT
- 4) END OF DESIGN

Please choose : 3  
 MOMENT IN ELEMENT TYPE 3

Positive Moment  $M_x = 2347.45489$

$M_y = 2347.45489$

NEGATIVE MOMENT

In zone no.1  $M_x = -8567.3536$   
 $M_y = -8567.3536$

In zone no.2  $M_x = -8001.90826$   
 $M_y = -8567.3536$

In zone no.3  $M_x = -8567.3536$   
 $M_y = -8001.90826$

In zone no.4  $M_x = -7333.65468$   
 $M_y = -7333.65468$

Steel Area in Element Type 3

BOTTOM STEEL....

Parallel to X-Axis ;  $A_s = 6.37 \text{ Sq cm/m.}$

Parallel to Y-Axis ;  $A_s = 6.37 \text{ Sq cm/m.}$

TOP STEEL....

In zone no.1

Parallel to X-Axis ;  $A_s = 25.24 \text{ Sq cm/m.}$

Parallel to Y-Axis ;  $A_s = 25.24 \text{ Sq cm/m.}$



In zone no.2

Parallel to X-Axis ;  $A_s = 23.38 \text{ Sq cm/m.}$

Parallel to Y-Axis ;  $A_s = 25.24 \text{ Sq cm/m.}$

In zone no.3

Parallel to X-Axis ;  $A_s = 25.24 \text{ Sq cm/m.}$

Parallel to Y-Axis ;  $A_s = 23.38 \text{ Sq cm/m.}$

In zone no.4

Parallel to X-Axis ;  $A_s = 21.22 \text{ Sq cm/m.}$

Parallel to Y-Axis ;  $A_s = 21.22 \text{ Sq cm/m.}$



ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย