



การออกแบบโครงสร้างและประมาณราคาอาคารปฏิบัติการ

วิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี

Structural Design and Estimating Construction Cost of

Environmental Engineering and Chemical Engineering Laboratory

นายครองบุญ ใจงาม
นายสุภณัฐ จันทร์เกษม
นายแผ่นพงษ์ เหมือนแผ้ว

ห้องสมุดคณะวิศวกรรมศาสตร์	
วันที่รับ	17 ก.ค. 2553
เลขทะเบียน	5076090 ๔.2
เลขเรียกหนังสือ	ฟ.5
สาขา วิศวกรรมศาสตร ๖๐๖	
มหาวิทยาลัยนเรศวร ๖๐๖	

ปริญญานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต

สาขาวิชาวิศวกรรมโยธา ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยนเรศวร

ปีการศึกษา 2552



ใบรับรองโครงการวิศวกรรมโยธา

ชื่อหัวข้อโครงการ การออกแบบและประมาณราคาอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี

ผู้ดำเนินโครงการ

นายครองบุญ ใจงาม	รหัสสถิติ	49360143
นายสุภณัฐ จันทร์เกษม	รหัสสถิติ	49362086
นายเผ่าพงษ์ เหมือนเผ่า	รหัสสถิติ	49362994

ที่ปรึกษาโครงการ ดร. กำพล ทรัพย์สมบูรณ์

สาขาวิชา วิศวกรรมโยธา

ภาควิชา วิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยธนบุรี

ปีการศึกษา 2552

คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยธนบุรี อนุมัติให้ปริญญาานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาดำเนินหลักสูตรวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิชาวิศวกรรมโยธา

คณะกรรมการการสอบโครงการวิศวกรรมโยธา

.....ประธานกรรมการ
(ดร. กำพล ทรัพย์สมบูรณ์)

.....กรรมการ
(ผศ.ดร. สติกรณ์ เหลืองวิชเชริญ)

.....กรรมการ
(รศ.ดร. สมบัติ ชื่นชูกลิ่น)

.....หัวหน้าภาควิชา
(ดร. กำพล ทรัพย์สมบูรณ์)

ชื่อหัวข้อโครงการ	การออกแบบและประมาณราคาอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี		
ผู้ดำเนินโครงการ	นายครองบุญ ใจงาม	รหัสนิติ	49360143
	นายสุภณัฐ จันทร์เกษม	รหัสนิติ	49362086
	นายเผ่าพงษ์ เหมือนเผ่า	รหัสนิติ	49362994
ที่ปรึกษาโครงการ	ดร. กำพล ทรัพย์สมบูรณ์		
สาขาวิชา	วิศวกรรมโยธา		
ภาควิชา	วิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยนเรศวร		
ปีการศึกษา	2552		

บทคัดย่อ

โครงการนี้ได้ทำการออกแบบและการประมาณราคาโครงการก่อสร้างอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม และวิศวกรรมเคมี โดยทำการสำรวจข้อมูลพื้นฐานจากผู้ที่เกี่ยวข้อง เช่น ความต้องการใช้อาคารและพื้นที่ จึงดำเนินการออกแบบทางสถาปัตยกรรม โครงสร้าง และทำการประมาณราคาอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี

โครงการนี้มีประโยชน์ แก่มหาวิทยาลัยนเรศวรในการวางแผนเรื่องงบประมาณสำหรับการดำเนินการในลักษณะดังกล่าว และช่วยพัฒนาทักษะด้านการออกแบบ โครงสร้าง และการประมาณราคาให้กับนิสิตสาขาวิศวกรรม

Project title Structural Design and Estimating Construction Cost of

Environmental Engineering and Chemical Engineering Laboratory

Name Mr.Khrongbun Jai-ngam ID. 49360143
 Mr.Suppanat Chankasem ID. 49362086
 Mr.Phaowpong Meanphaow ID. 49362994

Project advisor Dr.Kumpon Subsomboon

Major Civil Engineering

Department Civil Engineering

Academic year 2009

.....

Abstract

The purposes of this project were to design the structure and to estimate the cost of an Environmental Engineering and Chemical Engineering Laboratory building. After a survey of primary data such as needs for the use of building space. Architectural and structural works were designed and the construction costs of building were estimated. Results of this project including architectural and structural drawings, Bill of quantity (B.O.Q), and estimating of construction cost can be used for planning the project at Naresuan University, as well as skills in structural design and cost estimation for engineering graduates.

กิตติกรรมประกาศ

ปริญญานิพนธ์ฉบับนี้ดูล่วงด้วยดี เพราะได้รับความกรุณาจากท่าน ดร.กำพล ทรัพย์สมบูรณ์ อาจารย์ที่ปรึกษาโครงงาน ที่กรุณาให้คำแนะนำรายงาน โครงงานนี้ให้จนสำเร็จดูล่วงด้วยดี กลุ่มผู้เขียนรู้สำนึกในความกรุณา และขอขอบพระคุณอาจารย์เป็นอย่างสูง ณ ที่นี้ด้วย

ขอขอบพระคุณท่านอาจารย์ วรศักดิ์ลักษณ์ ช่อนกลิ่น ที่ได้ให้ความกรุณาในการวางผังห้องขนาด และ การใช้งานของห้อง

ขอขอบพระคุณท่านอาจารย์ ผศ.ดร.สสิกรณ์ เหลืองวิชเชริญ ที่ได้ให้ความกรุณาในการให้คำปรึกษาวิธีการคำนวณโครงสร้าง

ขอขอบพระคุณ บิดา มารดา และพี่น้อง ที่ให้การสนับสนุนในเรื่องของการศึกษา

คณะผู้ดำเนิน โครงงานวิศวกรรม

นายครองบุญ ใจงาม

นายสุภณัฐ จันทร์เกษม

นายเผ่าพงษ์ เหมือนเผ่า

มีนาคม 2553

สารบัญ

	หน้า
ใบรับรองปริญญาบัตร	ก
บทคัดย่อภาษาไทย	ข
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	ค
กิตติกรรมประกาศ	ง
สารบัญ	จ
สารบัญตาราง	ช
สารบัญรูป	ซ
บทที่ 1 บทนำ	1
1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของโครงการ	1
1.2 วัตถุประสงค์ของโครงการ	2
1.3 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	2
1.4 ขอบเขตการทำโครงการ	2
1.5 ขั้นตอนการดำเนินงาน	2
1.6 แผนการดำเนินงาน	3
1.7 รายละเอียดงบประมาณตลอดโครงการ	4
บทที่ 2 หลักการและทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง	5
2.1 การออกแบบทางสถาปัตยกรรม	5
2.2 การออกแบบโครงสร้าง	6
2.3 การประมาณราคา	9
บทที่ 3 วิธีดำเนินโครงการ	14
3.1 วัตถุประสงค์ของโครงการ	14
3.2 ขั้นตอนการทำโครงการ	14
3.3 งานออกแบบทางสถาปัตยกรรม	15
3.4 งานออกแบบโครงสร้าง	19

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
บทที่ 4 ผลการทดลองและวิเคราะห์	28
4.1 ภาพอาคารปฏิบัติการสิ่งแวดล้อมและเคมี 3 มิติ (3D)	29
4.2 แบบ Drawing (Auto Cad) งานสถาปัตยกรรมและงาน โครงสร้าง	31
4.3 รายการคำนวณแผ่นพื้น คาน เสา ฐานราก หลังคา	61
4.4 งานประมาณราคา	101
บทที่ 5 บทสรุปและข้อเสนอแนะ	105
5.1 สรุปผล	105
5.2 ข้อเสนอแนะ	105
เอกสารอ้างอิง	106



สารบัญตาราง

ตารางที่	หน้า
3.1 ตารางตัวอย่างคำนวณแผ่นพื้น	19
3.2 ตารางตัวอย่างคำนวณหลังคา	22
3.3 ตารางตัวอย่างคำนวณแรงตามแกนฐานราก	26



สารบัญรูป

รูปที่	หน้า
2.1 รูปกรณีแผ่นพื้นสองทาง	6
3.1 รูปแปลนชั้น1	15
3.2 รูปแปลนชั้น2	16
3.3 รูปด้าน1	17
3.4 รูปด้าน2	17
3.5 รูปด้าน3 (ด้านหน้า)	18
3.6 รูปด้าน4 (ด้านหลัง)	18
4.1 ภาพ 3มิติ อาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและเคมี	29



บทที่ 1

บทนำ

จากการศึกษาคณะผู้จัดทำได้ไปสำรวจหาพื้นที่ที่จะใช้ในการก่อสร้าง ซึ่งจากนั้นจึงได้ออกแบบทางสถาปนิกและทางวิศวกรรมให้สอดคล้องกับพื้นที่ที่เหมาะสม และได้ทำการประมาณราคาการก่อสร้างและวัสดุเพื่อที่จะได้เป็นประโยชน์ต่อในภายภาคหน้า

1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของโครงการ

โครงการครั้งนี้มีที่มา เนื่องจากคณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยนเรศวร ได้เปิดสาขาวิชาใหม่ อันได้แก่วิศวกรรมสิ่งแวดล้อม และ วิศวกรรมเคมี ซึ่งแต่ละสาขาวิชามีความต้องการใช้อาคารปฏิบัติการเพื่อทำการทดลองเพื่อให้เกิดความรู้ และรองรับให้แก่บัณฑิตคณะวิศวกรรมศาสตร์ ที่แต่ละปีจะมีจำนวนเพิ่มขึ้นเป็นจำนวนมาก อีกทั้งอุปกรณ์ที่ใช้ในห้องปฏิบัติการของแต่ละสาขานั้น ย่อมแตกต่างกันออกไป เพื่อที่จะเป็นประโยชน์แก่มหาวิทยาลัย และคณะวิศวกรรมศาสตร์ ทางคณะผู้จัดทำจึงได้เข้าไปศึกษาพื้นที่ที่จะใช้สอยได้เพื่อการออกแบบ และประมาณราคาในการก่อสร้างครั้งนี้ โดยเป็นการนำความรู้ที่ได้เรียนมาใช้ และเพื่อเป็นข้อมูลสำคัญในอนาคตอันใกล้

1.2 วัตถุประสงค์ของโครงการ

- ออกแบบ โครงสร้างอาคารปฏิบัติการสาขาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและเคมี
- ประมาณราคาของอาคารปฏิบัติการสาขาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและเคมี
- เพื่อนำความรู้ที่ได้เรียนมาเกี่ยวกับการออกแบบมาประยุกต์ใช้ได้จริง
- เพื่อศึกษาการทำงานที่เป็นกระบวนการซึ่งจะเป็นประโยชน์ในการทำงานจริงในอนาคต

1.3 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

- เพื่อให้การออกแบบที่ได้ใช้ในการก่อสร้างอาคารปฏิบัติการคณะวิศวกรรมศาสตร์ที่จะเกิดขึ้นจริงในอนาคต
- เพื่อนำความรู้ที่ได้เรียนมาในการออกแบบ มาปรับใช้ในชีวิตจริงได้
- เพื่อนำราคาที่เหมาะสมได้จากการออกแบบ กำหนดราคาที่จะใช้จ่ายในการก่อสร้างอาคารปฏิบัติการคณะวิศวกรรม

1.4 ขอบเขตการทำโครงการ

- สำรวจพื้นที่ที่ต้องการใช้ในการก่อสร้าง เพื่อให้สอดคล้องกับการออกแบบอาคารปฏิบัติการ
- ออกแบบอาคารปฏิบัติการ ในด้านสถาปัตยกรรม
- ออกแบบโครงสร้างอาคารปฏิบัติการสาขาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและเคมี
- ประมาณราคาอาคารปฏิบัติการสาขาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและเคมี

1.5 ขั้นตอนการดำเนินงาน

- ตรวจสอบสภาพพื้นที่จริง ที่เราจะสร้างอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี
- สอดถามอาจารย์สาขาวิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี ว่ามีความต้องการที่จะใช้ห้องปฏิบัติการอะไรบ้าง พร้อมสอบถามพื้นที่ห้องที่ต้องการ
- ทำการออกแบบอาคารปฏิบัติการให้ได้ตามพื้นที่จริงที่มีอยู่ พร้อมออกแบบให้ดูมีความเป็นสมัยใหม่ โดยทำการปรึกษาด้านสถาปัตย์ ปรึกษาอาจารย์ผู้ดูแลโครงการ อาจารย์ประจำสาขาวิชาวิศวกรรมโยธา วิศวกรรมสิ่งแวดล้อม และวิศวกรรมเคมี ในการออกแบบและวางผังห้องของอาคารปฏิบัติการ
- เมื่อทำการออกแบบและจัดวางพื้นที่ได้ตามที่ต้องการแล้วจึงคำนวณตามทฤษฎี
- ประมาณราคาอาคารปฏิบัติการสาขาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและเคมี โดยใช้ราคากลางวัสดุอ้างอิง

1.7 รายละเอียดงบประมาณตลอดโครงการ

- ค่าวัสดุ	500	บาท
- ค่าเดินทาง	600	บาท
- ค่าทำรูปเล่ม โครงการ	1,000	บาท
- ค่าถ่ายเอกสาร	200	บาท
- ค่าปริ้น Auto Cad	300	บาท
- ค่าใช้จ่ายอื่นๆ	400	บาท
รวมค่าใช้จ่าย	3,000	บาท (สามพันบาทถ้วน)

หมายเหตุ ถัวเฉลี่ยทุกรายการ



บทที่ 2

หลักการและทฤษฎีเบื้องต้น

2.1 การออกแบบทางสถาปัตยกรรม

การออกแบบทางสถาปัตยกรรมนี้ เราจะกล่าวถึงความต้องการการใช้พื้นที่ของสาขาวิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี

จากการสำรวจพื้นที่ที่ต้องการจะก่อสร้างอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและเคมีได้พื้นที่ที่สำรวจ 20x37 เมตร นอกจากนั้นเรายังสำรวจความต้องการใช้ห้องของวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี โดยจากการสอบถามอาจารย์ประจำสาขาวิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมท่านอาจารย์ วรศักดิ์ วัฒน ช่อนกลิ่น และเคมี ท่านอาจารย์ ดร.นพวรรณ โม้ทอง ได้ความต้องการใช้ห้องและพื้นที่ห้องที่ต้องการดังนี้

วิศวกรรมเคมีมีความต้องการใช้ห้องจำนวน 3 ห้อง

- 1) ห้องปฏิบัติการเคมี 1 ขนาดพื้นที่ห้อง 6x8 เมตร ใช้เป็นห้องเรียนและห้องปฏิบัติการ
- 2) ห้องปฏิบัติการเคมี 2 ขนาดพื้นที่ห้อง 6x6 เมตร ใช้เป็นห้องเรียนและห้องปฏิบัติการ
- 3) ห้องปฏิบัติการเคมี 3 ขนาดพื้นที่ห้อง 6x8 เมตร ใช้เป็นห้องเรียนและห้องปฏิบัติการ

วิศวกรรมสิ่งแวดล้อมมีความต้องการใช้ห้องจำนวน 12 ห้อง

- 1) ห้องปฏิบัติการโลหะหนัก ขนาด 4x5 เมตร และในตัวห้องมีแบ่งอีก 1 ห้องเป็นห้องเก็บถังแก๊ส
- 2) ห้องปฏิบัติการเครื่องมือพิเศษ ขนาด 4x5 เมตร และในตัวห้องมีแบ่งอีก 1 ห้องเป็นห้องเก็บถังแก๊ส
- 3) ห้องเก็บสารอันตราย 1 และ 2 ขนาด 2x4 เมตร จำนวน 2 ห้องติดกัน ใช้เพื่อเก็บสารเคมีอันตราย
- 4) ห้องวางแผนจำลอง ขนาด 8x8 เมตร ใช้วางแผนจำลองในการศึกษาของสาขาวิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม
- 5) ห้องปฏิบัติการขยะ ขนาด 6x8 เมตร ใช้ในการปฏิบัติการการเผาขยะ
- 6) ห้องปฏิบัติการน้ำเสีย ขนาด 6x8.5 เมตร ใช้เป็นห้องเรียนและห้องปฏิบัติการ
- 7) ห้องปฏิบัติการน้ำคื ขนาด 8x8.5 เมตร ใช้เป็นห้องเรียนและห้องปฏิบัติการ
- 8) ห้องปฏิบัติการปรับอากาศ ขนาด 4x8.5 เมตร ใช้ในการทดลองปฏิบัติการอากาศ
- 9) ห้องเก็บเครื่องแก้วและสารเคมี ขนาด 6x6 ใช้เก็บอุปกรณ์ภาคทดลอง
- 10) ห้องชีววิทยา ขนาด 6x8 เมตร เป็นห้องเรียนและห้องปฏิบัติการ
- 11) ห้องพักอาจารย์และนักวิจัย 1 ขนาด 6.8x10.5 เมตร

12) ห้องพักอาจารย์และนักวิจัย2 ขนาด6x6.8เมตร

นอกจากความต้องการใช้ห้องของวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและเคมีแล้วยังมีห้องน้ำชายและห้องน้ำหญิงอีก โดยแบ่งดังนี้

ชั้นที่1 ห้องน้ำชาย1ห้อง ห้องน้ำหญิง1ห้อง ขนาดห้องละ4x6เมตร

ชั้นที่2 ห้องน้ำชาย1ห้อง ห้องน้ำหญิง1ห้อง ขนาดห้องละ4x6เมตร

2.2 การออกแบบโครงสร้างอาคาร

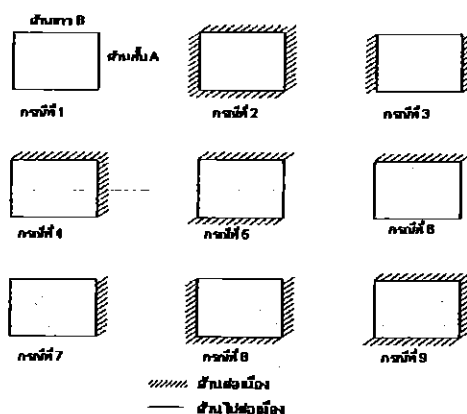
2.2.1 งานคอนกรีตเสริมเหล็ก

2.2.1.1 แผ่นพื้น (Slab)

แผ่นพื้นมีทั้งสองแบบคือแผ่นพื้นทางเดียว (One-way Slabs) และแผ่นพื้นสองทาง (Two-way Slabs) โดยมีการแบ่งแยกกันดังนี้ หากแผ่นพื้นที่มีอัตราส่วนด้านยาวต่อด้านสั้นมากกว่าสอง หรือ ด้านสั้นต่อด้านขวน้อยกว่า0.5 จะเป็นแผ่นพื้นทางเดียว นั้นจึงทำให้แผ่นพื้นทางเดียวมีสภาพคล้ายคาน และตามกฎ ว.ส.ท. 4500 กำหนดกรณีความหนาดำสุดที่ไม่ต้องตรวจสอบระยะ โกองตัว ดังนี้

กรณี	ความหนาดำสุด
ไม่ต่อเนื่อง2ด้าน	1/20
ต่อเนื่อง1ด้าน	1/24
ต่อเนื่อง2ด้าน	1/28
ปลายยื่น	1/10

ส่วนแผ่นพื้นสองทาง คือ แผ่นพื้นที่มีอัตราส่วนด้านยาวต่อด้านสั้น ไม่เกิน2 หรือเป็นสี่เหลี่ยมจัตุรัส ก็ได้ ความหนาดำสุดของแผ่นพื้นสองทางหาได้จาก ความยาวเส้นรอบรูปหารด้วย180 หรือมีความหนา8เซนติเมตร ตามกฎ ว.ส.ท. ก.9102 (วิธีที่3) มีกรณีแผ่นพื้นสองทางทั้งหมดดังรูป



รูปกรณีแผ่นพื้นสองทาง วิธีที่3 (รูปโดย รศ.ดร สถาพร โกลา)

ส่วนในโครงสร้างอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี ได้ออกแบบให้แผ่นพื้นมีความหนา 0.15 เซนติเมตร และ 0.20 เซนติเมตร

2.2.1.2 คาน (Beam)

เป็นส่วนที่รับน้ำหนักจากแผ่นพื้นและกำแพง เพื่อทำการถ่ายแรงลงเสา โดยปกติแล้วคอนกรีตจะหดตัวเพิ่มขึ้นตามเวลาภายใต้แรงอัดที่คงที่ เรียกว่าการคืบ (Creep) ดังนั้นเหล็กเสริมด้านทานแรงอัดจะหดตัวตามคอนกรีตซึ่งอยู่โดยรอบ ในทางปฏิบัติ คานจะเสริมเหล็กด้านทานแรงอัดต่อเมื่อหน้าตัดคานมีโมเมนต์ด้านทานน้อยกว่าโมเมนต์คดที่กระทำต่อหน้าตัดคาน ($M_x < M$) นั้นเอง

ส่วนขนาดของคานนั้น โดยทั่วไปจะนิยมออกแบบความลึกของคานตามความยาวของช่วง ในอัตราส่วน 1/10 เช่น ความยาวช่วงคาน 6 เมตร จะใช้ความลึกของคานเท่ากับ 0.60 เมตร และความยาวช่วงคาน 4 เมตร จะใช้ความลึกของคานเท่ากับ 0.40 เมตร

ในโครงสร้างอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและเคมีนี้ ได้มีการออกแบบคานไว้จำนวนทั้งหมด 4 แบบ ดังนี้

- (1) คาน Be1 หน้าตัด 30x60 เซนติเมตร มีการเสริมเหล็กด้านแรงอัด 2-DB12 ส่วนเหล็กด้านทานแรงดึงมีการเสริมเหล็ก 4-DB20
- (2) คาน Be2 หน้าตัด 30x60 เซนติเมตร มีการเสริมเหล็กด้านแรงอัด 2-DB12 ส่วนเหล็กด้านทานแรงดึงมีการเสริมเหล็ก 2-DB20
- (3) คาน Be3 หน้าตัด 30x60 เซนติเมตร มีการเสริมเหล็กด้านแรงอัด 2-DB12 ส่วนเหล็กด้านทานแรงดึงมีการเสริมเหล็ก 3-DB20
- (4) คาน Be4 หน้าตัด 30x60 เซนติเมตร มีการเสริมเหล็กด้านแรงอัด 2-DB12 ส่วนเหล็กด้านทานแรงดึงมีการเสริมเหล็ก 2-DB16
- (5) คาน Be5 หน้าตัด 20x40 เซนติเมตร มีการเสริมเหล็กด้านแรงอัด 2-DB12 ส่วนเหล็กด้านทานแรงดึงมีการเสริมเหล็ก 2-DB12

2.2.1.3 เสา (Column)

เป็นส่วนที่รับแรงอัดตามแนวแกน (Axial compression) เป็นหลัก และยังสามารถต้านทานแรงเฉือน หรือ โมเมนต์คดได้ ส่วนแรงคืบนั้นในทางปฏิบัติเราจะไม่นิยมออกแบบเสาให้ด้านทานแรงดึง และพฤติกรรมอย่างหนึ่งของเสาที่สำคัญคือ การ โกงเดาะ (Buckling) ซึ่งจะทำให้การต้านทานแรงต่างๆ ลดลง การ โกงเดาะขึ้นอยู่กับ 3 ปัจจัยคือ แรงภายนอก มิตีของเสา และสภาพบีคั้งที่ปลายของเสา

ในโครงสร้างอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมีได้ออกแบบไว้ขนาดเดียวทั้งอาคาร คือ เสาปลูกเดี่ยว หน้าตัด 30x30 เซนติเมตร โดยตรวจสอบแรงอัดตามแนวแกนจากสูตร $P = 0.85 \cdot A_g \cdot (0.25 \cdot f_c' + 0.40 \cdot f_y \cdot P_g)$ และตามกฎ ว.ส.ท. 4800 ระบุไว้ว่า เหล็กเสริมต้องไม่ต่ำกว่า 4 เส้น หน้าตัดเหล็กต้องไม่ต่ำกว่า 12 มิลลิเมตร

2.2.1.4 ฐานราก (Footing)

ฐานราก หมายถึง เป็นส่วนที่รองรับน้ำหนักองค์อาคารอื่นๆ แรงต่างๆ และน้ำหนักของตัวมันเอง เพื่อถ่ายแรงไปยังเสาเข็ม หรือส่วนที่รองรับอื่นๆ

ในโครงสร้างเราออกแบบใช้ฐานรากแผ่ ซึ่งหมายถึง ฐานรากที่ไม่ใช้เสาเข็ม แต่ใช้ขนาดของฐานราก(ความกว้างและความยาว)เป็นตัวถ่ายเทน้ำหนักลงสู่ชั้นดินหรือหินที่รองรับฐานราก ดังนั้นฐานรากแผ่ต้องมีพื้นที่มากพอที่จะทำให้หน่วยแรงปฏิกิริยาได้ฐานรากไม่เกินกว่าแรงแบกทานของดินหรือหินที่รองรับฐานราก และข้อสำคัญอีกอย่างคือฐานรากจะต้องมีความหนาเพียงพอที่จะต้านทานแรงเฉือนซึ่งเกิดจากน้ำหนักที่จะไม่ทำให้ฐานรากนั้นขาดหรือจะทะลุ ส่วนขนาดฐานรากในโครงสร้างอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมีมีขนาด 2.8x2.8x0.45 เมตร วางลึกลงไปจากระดับดินเดิม 1.5 เมตร ว.ส.ท. 7302 กำหนดสมมติฐานสำหรับออกแบบฐานรากคอนกรีตเสริมเหล็กดังนี้

2.2.1.4.1 ในกรณีฐานรากรับน้ำหนักรวมศูนย์ และองค์อาคารที่เกี่ยวข้องมิได้ถ่ายโมเมนต์ลงบนฐานรากแล้ว อาจคำนวณหาโมเมนต์และแรงเฉือนได้จากแรงดันใต้ฐานราก โดยเสมือนว่าแรงดันนี้แผ่กระจายสม่ำเสมอทั่วพื้นที่ฐานหรือเสาเข็มแต่ละต้น

2.2.1.4.2 ในกรณีที่ฐานรากรับน้ำหนักเฉยศูนย์ หรือองค์อาคารที่เกี่ยวข้องถ่ายโมเมนต์ลงฐาน ต้องคิดผลอันเกิดจากความสม่ำเสมอของแรงดันใต้ฐาน และระยะเฉยศูนย์ของน้ำหนักบรรทุกด้วย

กำลังแบกทานของดินกรณีไม่ทราบค่าจาก เว็บไซต์ www.TUM CIVIL.com

1.ดินอ่อนหรือถมไว้แน่นเต็มที่ 2 T/m^2

2.ดินปานกลางหรือทรายร่วน 5 T/m^2

3.ดินแน่นหรือทรายแน่น 10 T/m^2

4.กรวดหรือดินดาน 25 T/m^2

5.หินดินดาน 25 T/m^2

6.หินปูนหรือหินทราย 30 T/m^2

7.หินอ่อนที่ยังไม่แปรสภาพ 100 T/m^2

2.2.2 งานโครงเหล็ก

2.2.2.1 หลังคา (Roof)

หลังคา หมายถึง ส่วนประกอบที่คลุมอาคารเพื่อให้เกิดพื้นที่ใช้สอย ป้องกันความร้อน ป้องกันฝน ในโครงหลังคาได้ออกแบบให้เป็นโครงเหล็ก มีความลาดชันด้านข้างเพื่อให้เกิดการลาดเทน้ำ และใช้แผ่นเหล็กค้ำขึ้นรูปสำเร็จ (Metal Sheet) ซึ่งมีน้ำหนักเบาเป็นส่วนคลุมโครงหลังคา และได้หลังคาติดฉนวนกันความร้อน ส่วนฝ้าเพดานภายในใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.2×2.4 เมตรหนา 9 มิลลิเมตร ชนิดธรรมดา ส่วนฝ้าเพดานห้องน้ำใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.2×2.4 เมตรหนา 9 มิลลิเมตร ชนิดทนชื้น

โครงหลังคา ใช้เหล็กฉาก (Angle) มาประกอบกันเพื่อเพิ่มความสามารถในการรับแรงและใช้การเชื่อม (Weld) ต่อกันในการเชื่อมต่อของข้อต่อโครงเหล็ก โดยใช้เหล็กฉากขนาด $40 \times 40 \times 4$ มิลลิเมตรในส่วนล่าง ส่วนบน และส่วนค้ำยันของโครงหลังคา แล้วยังมีโครงเหล็กขนาดเล็กเชื่อมต่อกับโครงเหล็กขนาดใหญ่เชื่อมต่อกันเป็นแถวเพื่อค้ำยันด้านข้าง

2.3 การประมาณราคาอาคาร

การประมาณราคา โดยคำนวณหาราคาของอาคาร โดยใช้ราคากลางวัสดุและค่าแรง กิรราคาเป็นบาทต่อพื้นที่ แต่เราต้องทำการหาพื้นที่ส่วนที่เราจะใช้วัสดุนั้นออกมาก่อน จึงจะสามารถคำนวณหาราคาของส่วนนั้นๆได้

อาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและเคมี ได้มีขนาดพื้นที่การใช้วัสดุต่างๆในการตกแต่ง และพื้นที่คอนกรีตเสริมเหล็ก ดังตารางต่อไปนี้

ปริมาณพื้น						
รายการ	กว้าง(ม)	ยาว(ม)	พื้นที่(ม ²)	วัสดุ	ช่องเปิด(ม ²)	ปริมาณ(ม ²)
ปฏิบัติการโลหะหนัก	4.000	5.000	20.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	20.000
เครื่องมือพิเศษ	4.000	5.000	20.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	20.000
เก็บสารอันตราย	2.000	8.000	16.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	16.000
ห้องน้ำยาขย1	4.000	6.000	24.000	พื้นปูกระเบื้องเซรามิคขนาด 8" x 8" ชนิดไม่ลื่น : (ห้องน้ำ)	-	24.000
ห้องน้ำยาขย2	4.000	6.000	24.000	พื้นปูกระเบื้องเซรามิคขนาด 8" x 8" ชนิดไม่ลื่น : (ห้องน้ำ)	-	24.000
ห้องวางแบบจำลอง	8.000	8.000	64.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	64.000
ห้องเคมี1	8.000	6.000	48.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	48.000
ห้องเคมี2	6.000	6.000	36.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	36.000
ห้องปฏิบัติการน้ำเสีย	8.500	6.000	51.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	51.000
ห้องปฏิบัติการน้ำดี	8.500	8.000	68.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	68.000
ปฏิบัติการปรับอากาศ	8.500	4.000	34.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	34.000
ห้องเคมี3	8.500	6.000	51.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	51.000
ห้องพักอาจารย์+นักวิทย์	16.500	7.000	115.500	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	115.500
ทางเดิน1			71.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	71.000
ห้องน้ำยาขย2	4.000	6.000	24.000	พื้นปูกระเบื้องเซรามิคขนาด 8" x 8" ชนิดไม่ลื่น : (ห้องน้ำ)	-	24.000
ห้องน้ำยาขย2	4.000	6.000	24.000	พื้นปูกระเบื้องเซรามิคขนาด 8" x 8" ชนิดไม่ลื่น : (ห้องน้ำ)	-	24.000
ทางเดิน2			52.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	52.000
ห้องปฏิบัติการขยะ	6.000	8.000	48.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	48.000
ห้องเก็บสารเคมี+แก้ว	6.000	6.000	36.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น : (ห้องเรียน)	-	36.000
โรงอบนาประสงศ์	20.000	9.000	180.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น	-	180.000
ทางเดินเขว่วัส	2.00	26.00	52	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น	-	52.000
ทางเดินเขว่วัส	3.00	10.00	30	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ มั่น	-	30.000
						1088.500

ประตู-หน้าต่าง					
รายการ	กว้าง(ม)	ยาว(ม)	พื้นที่(ม ²)	วัสดุ	ปริมาณ(ชุด)
ประตู					
D1	2.30	2.20	5.06	ประตูกระจกบานเปิด 2 บาน กรอบอลูมิเนียม ครมชุด	16
D2	2.00	2.20	4.40	ประตูกระจกบานเปิด 2 บาน กรอบอลูมิเนียม ครมชุด	5
D3	1.00	2.00	2.00	ประตู โถงบานเปิด ครมชุด	5
หน้าต่าง					
W1	1.50	1.50	2.25	หน้าต่างกระจกบานกระทุ้ง กรอบอลูมิเนียม ครมชุด	49
W2	3.00	1.00	3.00	หน้าต่างกระจกบานเปิด กรอบอลูมิเนียม ครมชุด	6
W3	0.70	3.00	2.10	กระจกบานซ้อน กรอบอลูมิเนียม ครมชุด	6
W4	0.70	3.00	2.10	กระจกใส กรอบอลูมิเนียม ครมชุด	2
W5	0.70	1.50	1.05	กระจกบานซ้อน กรอบอลูมิเนียม ครมชุด	2
ตู้หนังสือ					
ชักโครก					20
โถปัสสาวะ					10
อ่างล้างหน้า					20

ปริมาณงานผนัง							
รายการ	ขนาดรูป(m)	สูง(m)	พื้นที่(ม ²)	วัสดุ	ช่องเปิด=พ.ท.ประตู+พ.ท.		ปริมาณ(ม ²)
ก่อสร้างผนังคอนกรีตเสริมเหล็ก							
ห้องปฏิบัติการโลหวิทยา	17.00	3.5	59.5	ฉนวนฉนวน			
ห้องเครื่องมือพิเศษ	17.00	3.5	59.5	ฉนวนฉนวน			
ห้องเก็บสารอันตราย	20.00	3.5	70	ฉนวนฉนวน			
ห้องน้ำ ขยาย	16.00	3.5	56	ฉนวนฉนวน			
ห้องน้ำ หนึ่ง	10.00	3.5	35	ฉนวนฉนวน			
ห้องวางแบบจำลอง	24.00	3.5	84	ฉนวนฉนวน			
ห้องปฏิบัติการขยะ	14.00	3.5	49	ฉนวนฉนวน			
โถงอุโมงค์ประสงค์	11.00	0.45	4.95	ฉนวนฉนวน			
ห้องเคมี1	20.00	3.5	70	ฉนวนฉนวน			
ห้องเคมี2	12.00	3.5	42	ฉนวนฉนวน			
ห้องปฏิบัติการน้ำเสีย	31.00	3.5	108.5	ฉนวนฉนวน			
ห้องปฏิบัติการน้ำดี	25.00	3.5	87.5	ฉนวนฉนวน			
ห้องปฏิบัติการอากาศ	16.50	3.5	57.75	ฉนวนฉนวน			
ห้องเคมี 3	20.50	3.5	71.75	ฉนวนฉนวน			
ห้องเก็บเครื่องแก้วและสารเคมี	18.00	3.5	63	ฉนวนฉนวน			
ห้องพักนักวิจัยและอาจารย์	30.50	3.5	106.75	ฉนวนฉนวน			
ห้องชีววิทยา	20.00	3.5	70	ฉนวนฉนวน			
ห้องน้ำ ขยาย	16.00	3.5	56	ฉนวนฉนวน			
ห้องน้ำ หนึ่ง	10.00	3.5	35	ฉนวนฉนวน			
รวม			1186.2			210.16	976.04
ก่อสร้างผนังคอนกรีตเสริมเหล็ก							
ชั้น1							
ห้องน้ำ ขยาย	4.00	3.5	14	ฉนวนฉนวน			
ห้องน้ำ หนึ่ง	4.00	3.5	14	ฉนวนฉนวน			
ห้องปฏิบัติการขยะ	8.00	3.5	28	ฉนวนฉนวน			
บันได	4.00	3.5	14	ฉนวนฉนวน			
ห้องเคมี2	6.00	3.5	21	ฉนวนฉนวน			
โถงอุโมงค์ประสงค์	12.00	3.5	42	ฉนวนฉนวน			
ชั้น2							
ห้องน้ำ ขยาย	4.00	6.8	27.2	ฉนวนฉนวน			
ห้องน้ำ หนึ่ง	4.00	6.8	27.2	ฉนวนฉนวน			
ห้องชีววิทยา	8.00	6.8	54.4	ฉนวนฉนวน			
บันได	4.00	6.8	27.2	ฉนวนฉนวน			
ห้องเก็บเครื่องแก้วและสารเคมี	6.00	6.8	40.8	ฉนวนฉนวน			
ห้องพักนักวิจัยและอาจารย์	7.00	6.8	47.6	ฉนวนฉนวน			
โถงอุโมงค์ประสงค์	5.00	6.8	34	ฉนวนฉนวน			
รวม			391.4			230	161.40
ฉาบปูนผนัง(ภายในนอกและภายใน)							
ห้องปฏิบัติการโลหวิทยา	34.00	3.5	119	ปูนฉาบ			
ห้องเครื่องมือพิเศษ	34.00	3.5	119	ปูนฉาบ			
ห้องเก็บสารอันตราย	40.00	3.5	140	ปูนฉาบ			
ห้องน้ำ ขยาย	32.00	3.5	112	ปูนฉาบ			
ห้องน้ำ หนึ่ง	20.00	3.5	70	ปูนฉาบ			
ห้องวางแบบจำลอง	48.00	3.5	168	ปูนฉาบ			
ห้องปฏิบัติการขยะ	28.00	3.5	98	ปูนฉาบ			
โถงอุโมงค์ประสงค์	12.00	0.72	8.64	ปูนฉาบ			
ห้องเคมี1	40.00	3.5	140	ปูนฉาบ			
ห้องเคมี2	24.00	3.5	84	ปูนฉาบ			
ห้องปฏิบัติการน้ำเสีย	31.00	3.5	108.5	ปูนฉาบ			
ห้องปฏิบัติการน้ำดี	34.00	3.5	119	ปูนฉาบ			
ห้องปฏิบัติการอากาศ	25.00	3.5	87.5	ปูนฉาบ			
ห้องเคมี 3	29.00	3.5	101.5	ปูนฉาบ			
ห้องเก็บเครื่องแก้วและสารเคมี	36.00	3.5	126	ปูนฉาบ			
ห้องพักนักวิจัยและอาจารย์	40.00	3.5	140	ปูนฉาบ			
ห้องชีววิทยา	20.00	3.5	70	ปูนฉาบ			
ห้องน้ำ ขยาย	20.00	3.5	70	ปูนฉาบ			
ห้องน้ำ หนึ่ง	20.00	3.5	70	ปูนฉาบ			
รวม	54.20	0.72	39.024	ปูนฉาบ		210.16	1759.00
ทาสี(ภายในและภายนอก)							
ห้องปฏิบัติการโลหวิทยา	34.00	3.5	119	สีภายใน			
ห้องเครื่องมือพิเศษ	34.00	3.5	119	สีภายใน			
ห้องเก็บสารอันตราย	40.00	3.5	140	สีภายใน			
ห้องน้ำ ขยาย	32.00	3.5	112	สีภายใน			
ห้องน้ำ หนึ่ง	20.00	3.5	70	สีภายใน			
ห้องวางแบบจำลอง	48.00	3.5	168	สีภายใน			
ห้องปฏิบัติการขยะ	28.00	3.5	98	สีภายใน			
โถงอุโมงค์ประสงค์	12.00	0.72	8.64	สีภายใน			
ห้องเคมี1	40.00	3.5	140	สีภายใน			
ห้องเคมี2	24.00	3.5	84	สีภายใน			
ห้องปฏิบัติการน้ำเสีย	31.00	3.5	108.5	สีภายใน			
ห้องปฏิบัติการน้ำดี	34.00	3.5	119	สีภายใน			
ห้องปฏิบัติการอากาศ	25.00	3.5	87.5	สีภายใน			
ห้องเคมี 3	29.00	3.5	101.5	สีภายใน			
ห้องเก็บเครื่องแก้วและสารเคมี	36.00	3.5	126	สีภายใน			
ห้องพักนักวิจัยและอาจารย์	40.00	3.5	140	สีภายใน			
ห้องชีววิทยา	20.00	3.5	70	สีภายใน			
ห้องน้ำ ขยาย	20.00	3.5	70	สีภายใน			
ห้องน้ำ หนึ่ง	20.00	3.5	70	สีภายใน			
รวม	54.20	0.72	39.024	สีภายใน		210.16	1759.00
กรุกระเบื้อง							
ห้องน้ำ ขยาย	20.00	1.6	32	กระเบื้อง			32
ห้องน้ำ หนึ่ง	20.00	1.6	32	กระเบื้อง			32
รวม							64
กรุไม้คอนกรีต							
					W1=25x2.25	56.25	
					W3=1x2.10	2.1	
					W5=1x1.05	1.05	
รวม	65	4	260	ไม้คอนกรีต		59.4	200.6

จะเห็นได้ว่าปริมาณงานต่างๆ ที่ได้จากการคำนวณจะมีหน่วยเป็นพื้นที่ (ตารางเมตร) แล้วเมื่อนำพื้นที่ไปคูณกับราคากลางวัสดุกับค่าแรง เราก็จะได้ราคาของงานนั้นๆ ที่ต้องการทราบ แสดงออกมาเป็นหน่วยจำนวนเงินบาท

2.3.1 การหาปริมาณงาน โครงสร้าง

2.3.1.1 ปริมาณงานพื้น

- ปริมาณงานแผ่นพื้น = ความกว้างแผ่นพื้น * ความยาวแผ่นพื้น
- ปริมาณงานไม้แบบ = เส้นรอบรูปแผ่นพื้น * ขอบไม้แบบสูง
- ปริมาณงานคอนกรีต = ความกว้างแผ่นพื้น * ความยาวแผ่นพื้น * ความหนาแผ่นพื้น
- ปริมาณงานเหล็กเส้น = ความยาว - ขอบ

2.3.1.2 ปริมาณงานคาน

คิดด้วยการนำคานที่เหมือนกันมาคำนวณ 1 คาน เมื่อคิดปริมาณงานเรียบร้อยแล้วนำไปคูณด้วยจำนวนคานที่เหมือนกัน

- ปริมาณงานไม้แบบ = (ความสูงคาน * 2 ด้าน) * ความยาวคาน
- ปริมาณงานคอนกรีต = ความกว้าง * ความกว้าง * ความยาว
- ปริมาณงานเหล็กเส้น = ความยาว - ขอบ
- ปริมาณงานเหล็กปลอก = $2 * [(ความกว้าง - ระยะหุ้ม) + (ความลึก - ระยะหุ้ม)] + 2 \text{ ขอบ}$

2.3.1.3 ปริมาณงานเสา

คิด โดยนำความสูงของเสาแต่ละต้นที่ออกแบบ 3.5m หน้าตัดเสา 30x30 เซนติเมตร มาหาปริมาณงาน

- ปริมาณงานไม้แบบ = (เส้นรอบรูปเสา * ความสูง)
- ปริมาณงานคอนกรีต = (ความกว้างเสา * ความยาวเสา) * [(ความลึกของฐานรากจากดินเดิม - ความลึกของฐานราก) + ความสูงของเสา]

- ปริมาณงานเหล็กปลอก = $[2 \times ((\text{ความยาวฐาน}-\text{ระยะหุ้ม})+(\text{ความกว้างฐาน}-\text{ระยะหุ้ม}))+ 2 \text{ ขอ}] \times \text{จำนวนปลอก}$

2.3.1.4 ปริมาณงานฐานราก

- ปริมาณงานดินขุด = $(\text{ความยาวฐานราก}+0.40)(\text{ความกว้างฐานราก}+0.40)(\text{ความลึกของฐานรากจากดินเดิม}+\text{ความหนาคอนกรีตหยาบ}+\text{ความหนาของทราย})$
- ปริมาณงานถมทรายอัดแน่น = $(\text{ความยาวฐานราก}+0.40)(\text{ความกว้างฐานราก}+0.40)(\text{ความหนาของทราย})$
- ปริมาณงานคอนกรีตหยาบ = $(\text{ความยาวฐานราก}+0.20)(\text{ความกว้างฐานราก}+0.20)(\text{ความหนาของคอนกรีตหยาบ})$
- ปริมาณงานไม้แบบ = $((\text{ความยาวฐานราก} + \text{ความกว้างฐานราก}) \times 2 \text{ ด้าน}) \times (\text{ความลึกฐานราก})$
- ปริมาณงานคอนกรีต = $\text{ความยาวฐานราก} \times \text{ความกว้างฐานราก} \times \text{ความลึกฐานราก}$
- ปริมาตรของเสาตอม่อ = $(\text{ความกว้างเสา} \times \text{ความยาวเสา}) \times (\text{ความลึกของฐานรากจากดินเดิม} - \text{ความลึกของฐานราก})$
- ปริมาณงานถมดิน = $\text{ปริมาณดินขุด}-\text{ปริมาณถมทรายอัดแน่น}-\text{ปริมาณคอนกรีตหยาบ} - \text{ปริมาณคอนกรีต} - \text{ปริมาตรของเสาตอม่อ}$
- ปริมาณงานเหล็กเส้น = $(\text{ความกว้างฐานราก}-\text{ระยะหุ้ม})+2(\text{ความลึกฐานราก}-\text{ระยะหุ้ม})$
- ปริมาณงานเหล็กปลอก = $[2 \times ((\text{ความยาวฐานราก}-\text{ระยะหุ้ม})+(\text{ความกว้างฐานราก}-\text{ระยะหุ้ม}))+ 2 \text{ ขอ}] \times \text{จำนวนเหล็กปลอก}$

บทที่ 3

วิธีดำเนินโครงการ

3.1 วัตถุประสงค์ของโครงการ

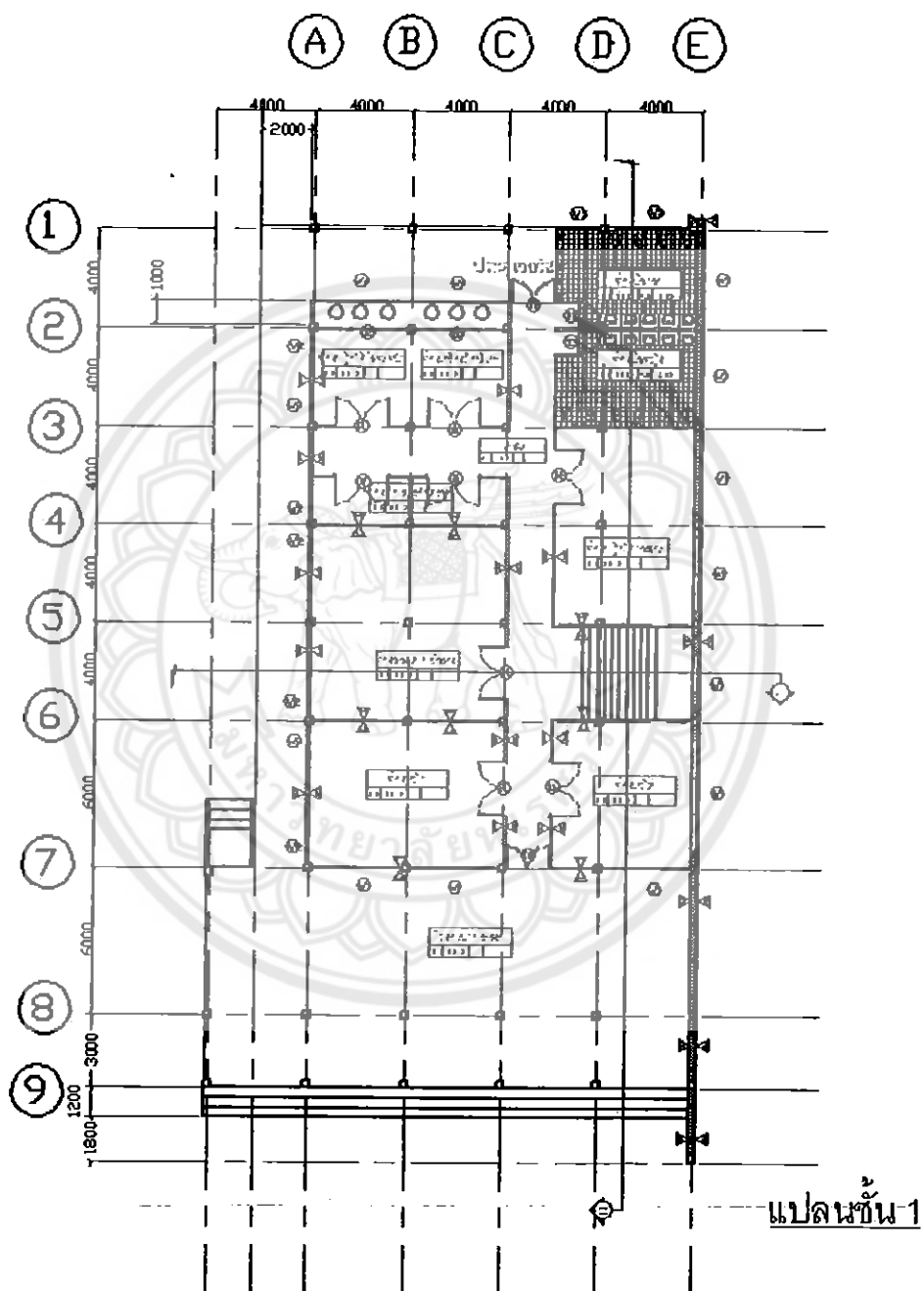
- 3.1.1 เพื่อออกแบบอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี
- 3.1.2 เพื่อประมาณราคาอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี

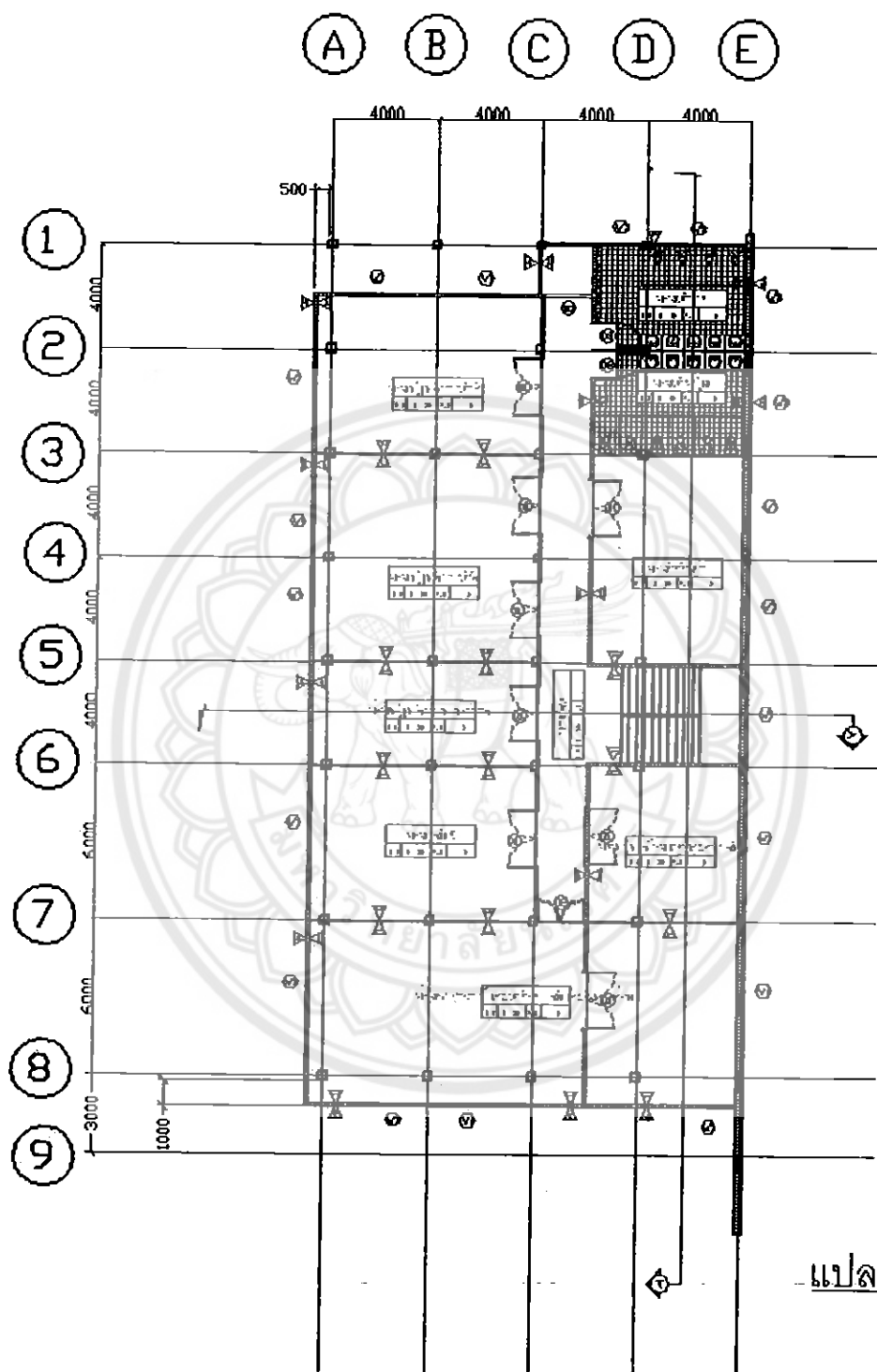
3.2 ขั้นตอนการทำโครงการ

- 3.2.1 ตรวจสอบสภาพพื้นที่จริง ที่เราจะสร้างอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี
- 3.2.2 สอบถามอาจารย์สาขาวิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี ว่ามีความต้องการที่จะให้ห้องปฏิบัติการอะไรบ้าง พร้อมสอบถามพื้นที่ห้องที่ต้องการ
- 3.2.3 ทำการออกแบบอาคารปฏิบัติการให้ได้ตามพื้นที่จริงที่มีอยู่ พร้อมออกแบบให้ดูมีความเป็นสมัยใหม่ โดยทำการปรึกษาจากสถาปัตย์ ปรึกษาอาจารย์ผู้ดูแลโครงการ ปรึกษาอาจารย์ประจำสาขาวิชาวิศวกรรมโยธา วิศวกรรมสิ่งแวดล้อม และวิศวกรรมเคมี ในการออกแบบและวางผังห้องของอาคารปฏิบัติการ
- 3.2.4 เมื่อทำการออกแบบได้ตามที่ต้องการแล้วก็เข้าสู่การคำนวณตามทฤษฎีและการประมาณราคาอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี

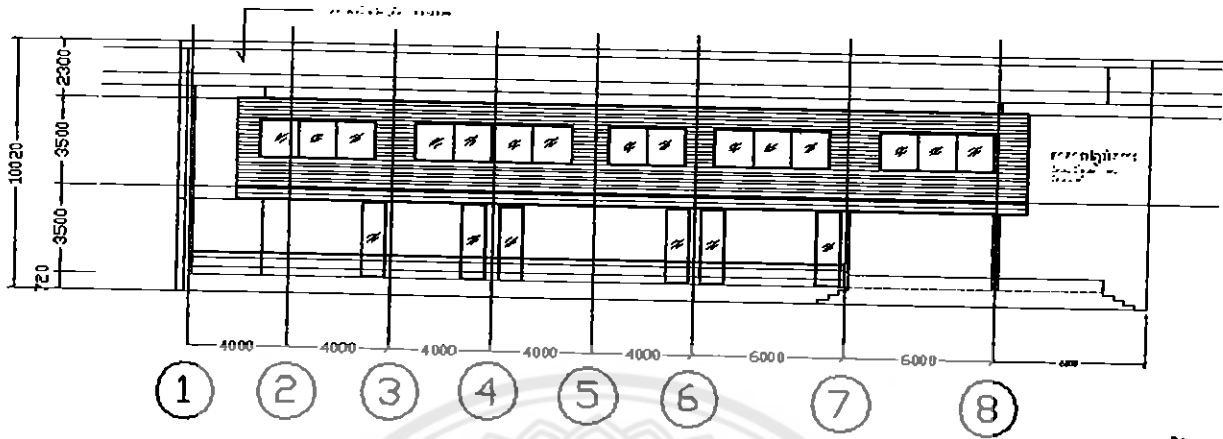
3.3 งานออกแบบทางสถาปัตยกรรม

ออกแบบโดยการสอบถามความต้องการใช้ห้องของสาขาวิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี จากอาจารย์ผู้เกี่ยวข้อง แล้วเรานำห้องที่ต้องการใช้นั้นมาลงในแบบแปลนที่เราได้ออกแบบไว้ ดังภาพ

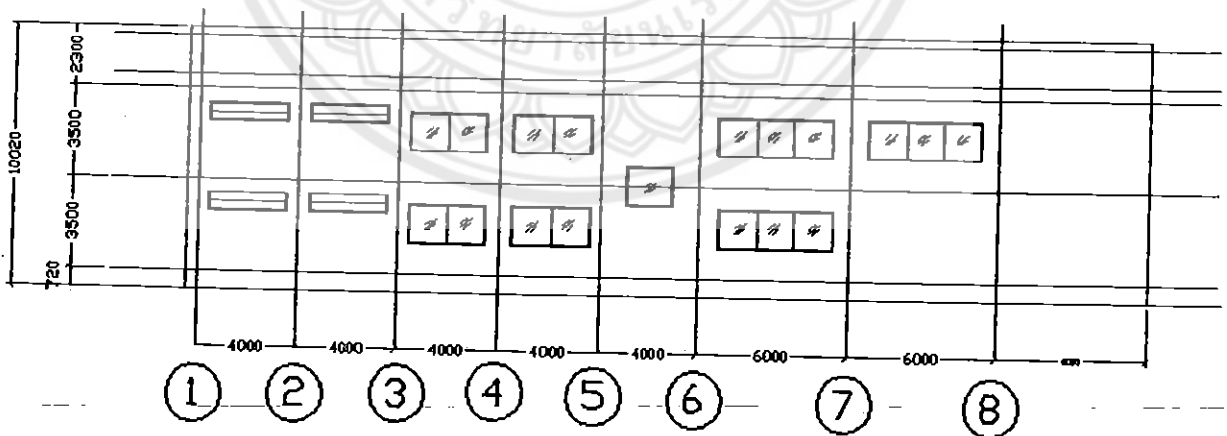




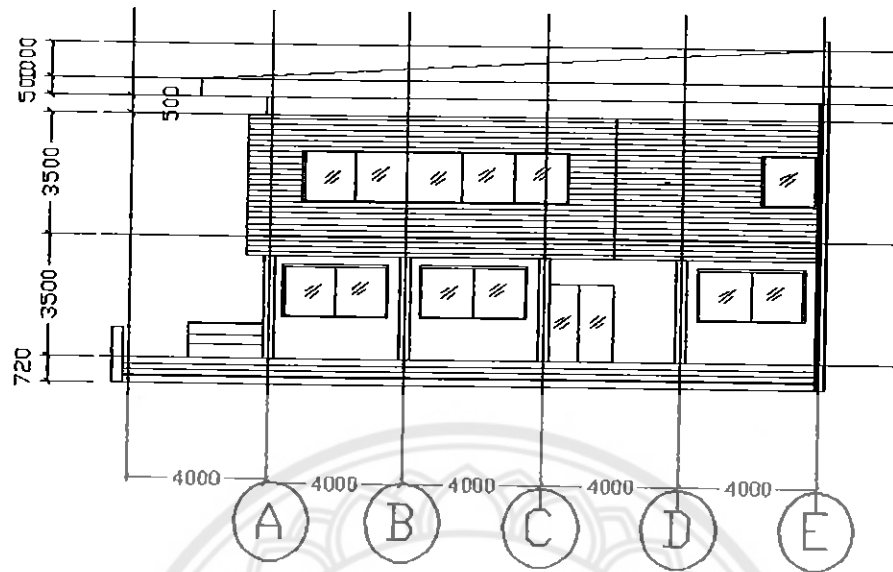
แปลนชั้น 2



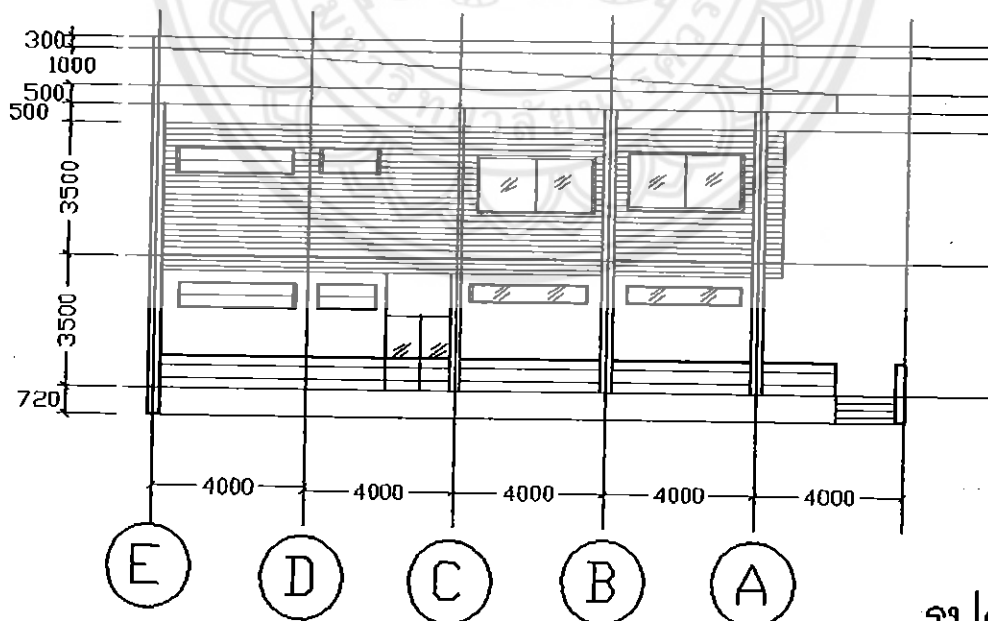
รูปด้าน 1



รูปด้าน 2



รูปด้าน 3
ด้านหน้า



รูปด้าน 4
ด้านหลัง

3.4 งานออกแบบโครงสร้าง

การออกแบบได้กำหนดชั้นคุณภาพหลักเป็น SD 40 โดยมีพารามิเตอร์ดังนี้

$$f_c' = 240 \text{ ksc}, R = 17.262, j = 0.879, k = 0.364$$

3.4.1 แผ่นพื้น

แผ่นพื้นสองทาง

ตัวอย่างการคำนวณ S2 (4.00x4.00 m)

$$\text{กำหนด ความหนาพื้น}(t) = 0.15 \text{ m.}$$

$$\text{น้ำหนักบรรทุกคงที่(DL)} = 0.15 \times 2400$$

$$= 360 \text{ kg/m}^2.$$

$$\text{น้ำหนักบรรทุกจร(LL)} = 300 \text{ kg/m}^2.$$

$$\text{รวมน้ำหนักทั้งหมด(DL+LL)} = 660$$

$$\text{ความหนาดำสุด}(t_{\min}) = (3.7+3.7)/90$$

$$= 0.082 < 0.15 \text{ (OK)}$$

$$M = 3.7 / 3.7 = 1$$

$$\text{ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมหลัก} = 0.025 + 0.012/2 = 0.031 \text{ m.}$$

$$\text{ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมบน} = 0.025 + 0.012 + 0.012/2 = 0.043 \text{ m.}$$

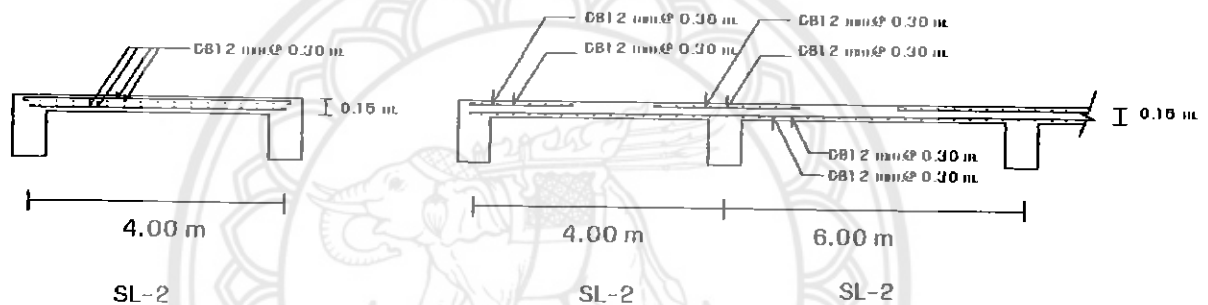
$$M_r = 17.262 \times 1 \times 10.7^2 = 1976 \text{ kg-m.}$$

ตำแหน่ง	สัมประสิทธิ์ C	โมเมนต์คด C.W.A ² (kg.m)	As M/fs.j.d (cm ²)	เหล็กเสริมและระยะเรียง			
				10	12	16	20
ด้านสั้น							
M _{cont.} ⁻	0.033	306	1.72	0.456	0.656	1.167	1.823
M _{dis cont.} ⁻		73	0.41	1.909	2.749	4.888	7.637
M _{DL} ⁺	0.020	101					
M _{LL} ⁺	0.028	118					
M _{DL+LL} ⁺	-	219	1.23	0.636	0.916	1.629	2.546

ด้านยาว							
$M_{cont.}^-$	0.061	566	3.54	0.222	0.319	0.568	0.887
$M_{dis cont.}^-$		81	0.51	1.550	2.232	3.968	6.200
M_{DL}^+	0.023	116					
M_{LL}^+	0.030	127					
M_{DL+LL}^+	-	243	1.52	0.517	0.744	1.323	2.067

ระยะเรียง(s) = min (3x0.15, 0.30) ใช้ @0.30m

$$V_a = V_b = 660 \times 3.7/3 = 814 \text{ kg}$$



แผ่นพื้นทางเดิน

ตัวอย่างการคำนวณ S10 (2.00x4.00 m)

$$\text{ความหนาต่ำสุด}(t_{min}) = l/30 = 4/30 = 0.13 < 0.2 \text{ m OK}$$

$$\text{น้ำหนักบรรทุกคงที่(DL)} = 0.2 \times 2400 = 480 \text{ kg/m}^2$$

$$\text{น้ำหนักบรรทุกจร(LL)} = 300 \text{ kg/m}^2$$

$$\text{น้ำหนักบรรทุกทั้งหมด(DL+LL)} = 480 + 300 = 780 \text{ kg/m}^2$$

$$\text{โมเมนต์ค้ดสูงสุด}(M_{max}) = 780 \times 4^2/8 = 1560 \text{ kg-m}$$

$$\text{แรงเฉือนสูงสุด}(V_{max}) = 780 \times 4/2 = 1560 \text{ kg}$$

$$\text{ความลึกประสิทธิภาพ}(d) = 0.2 - 0.025 - 0.016/2 = 0.167 \text{ m}$$

$$\begin{aligned} \text{โมเมนต์ที่รับได้สูงสุด}(M_r) &= 17.262 \times 1 \times 16.7^2 \\ &= 4814 > 1560 \text{ OK} \end{aligned}$$

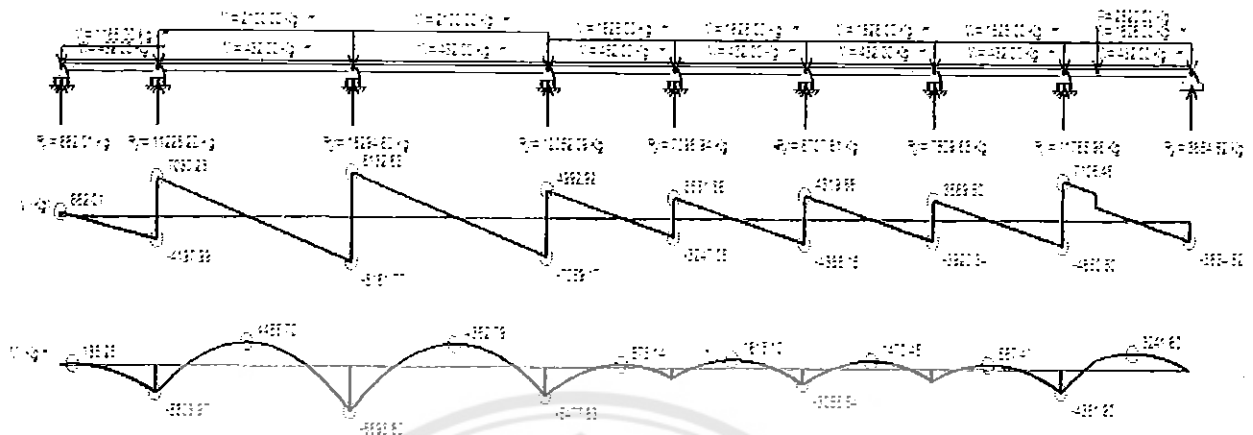
$$\text{ปริมาณเหล็กเสริมที่ต้องการ}(A_s) = 1560 / (1700 \times 0.879 \times 0.167) = 6.25 \text{ cm}^2$$

$$\text{ปริมาณเหล็กเสริมด้านการยึดคด}(A_{s-min}) = 0.0018 \times 100 \times 20 = 3.6 \text{ cm}^2$$

$$\text{แรงเฉือนรับได้สูงสุด}(V_c) = 0.29 \times \sqrt{240} \times 100 \times 16.7 = 7502 > 1560$$

3.4.2 กาน

ตัวอย่างการคำนวณ B1 (0.30x0.60 m.)



$$M = 8699 \text{ kg-m}$$

$$V_{\text{ขอบเสา}} = 8162 \text{ kg}$$

$$\text{Effective Depth} = 0.6 - 0.03 - 0.009 - 0.020/2 = 0.551 \text{ m}$$

$$M_r = 17.262 \times 0.30 \times 55^2 = 15722 > 8699 \text{ kg-m}$$

$$A_s = 8699 / (1700 \times 0.879 \times 0.55) = 10.58 \text{ cm}^2 \dots \text{use 4-DB20}$$

$$A_{s\min} = 14 / f_y [b \times d] = 5.79 \text{ cm}^2$$

Check แรงเฉือนและเหล็กปลอก

$$V_c = 0.29 \sqrt{f_c'} \cdot (b \cdot d) = 7426.37 \text{ kg}$$

$$V_{\text{ขอบเสา}} - V_c = 8162 - 7426.37 = 736 \text{ kg}$$

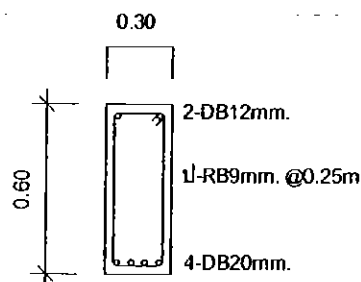
$$A_v = \pi \cdot 0.9^2 / 4 = 0.636 \text{ cm}^2$$

$$f_v = 0.5 f_y = 1200 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{Spacing} = \min \{ n \cdot A_v \cdot f_v \cdot d / (V - V_c), d/2 \}$$

$$= \min \{ 9 \times 0.636 \times 1200 \times 55.1 / (736) = 514, 27.55 \}$$

Use เหล็กปลอก RB9@0.25

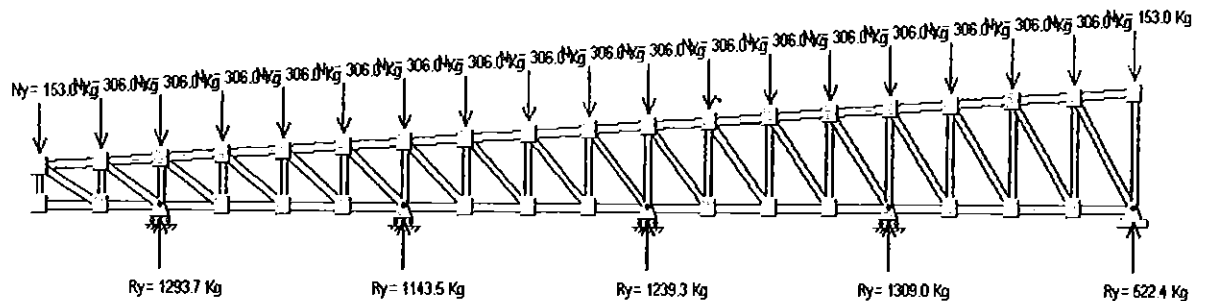


B1

3.4.3 หลังคา

หลังคา T1 หลังคา

จากรูปและตาราง



name	member	long(m)	P(kg)	index	จำนวน	size	r min(cm)	k/Lr	Fa(kg/m)	Area(cm ²)	Pa(kg)	P/Pa	weight	
I-Chord	1	1	53	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.008362	4.84	OK
I-Chord	2	1	371.1	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.058552	4.84	OK
I-Chord	3	1	699.8	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.110414	4.84	OK
I-Chord	4	1	88.8	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.014011	4.84	OK
I-Chord	5	1	-153.1	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.01726	4.84	OK
I-Chord	6	1	-4.8	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.00054	4.84	OK
I-Chord	7	1	272.2	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.042948	4.84	OK
I-Chord	8	1	-123.9	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.01397	4.84	OK
I-Chord	9	1	-237.6	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.02679	4.84	OK
I-Chord	10	1	-45	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.00507	4.84	OK
I-Chord	11	1	261.4	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.041244	4.84	OK
I-Chord	12	1	-74.8	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.00843	4.84	OK
I-Chord	13	1	-188.1	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.02121	4.84	OK
I-Chord	14	1	-46.9	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.00529	4.84	OK
I-Chord	15	1	201.5	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.031793	4.84	OK
I-Chord	16	1	-141.4	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.01594	4.84	OK
I-Chord	17	1	-296.5	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.03343	4.84	OK
I-Chord	18	1	-231.6	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.02611	4.84	OK
I-Chord	19	1	-221.5	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.02497	4.84	OK
I-Chord	20	1	-749	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.08444	4.84	OK
I-Chord	21	1	-253.1	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.02853	4.84	OK
I-Chord	22	1	127.3	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.020085	4.84	OK
I-Chord	23	1	63.1	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.009956	4.84	OK
I-Chord	24	1	-298.7	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.03367	4.84	OK
I-Chord	25	1	51.1	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.008063	4.84	OK
I-Chord	26	1	237.9	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.037536	4.84	OK
I-Chord	27	1	89.7	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.014153	4.84	OK
I-Chord	28	1	-280	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.03157	4.84	OK
I-Chord	29	1	22.5	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.00355	4.84	OK
I-Chord	30	1	185.6	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.029284	4.84	OK
I-Chord	31	1	73.2	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.011549	4.84	OK
I-Chord	32	1	-223.7	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.02522	4.84	OK
I-Chord	33	1	94.2	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.014863	4.84	OK
I-Chord	34	1	287.8	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.05409	4.84	OK
I-Chord	35	1	245.8	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.038782	4.84	OK
I-Chord	36	1	15	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1028.888	6.16	6337.947	0.002367	4.84	OK
Web	37	0.5	23.5	2	2	2 40*40*4mm	1.21	41.32231	1281.169	6.16	7892.001	0.002978	2.42	OK
Web	38	1.12	191	2	2	2 40*40*4mm	1.21	92.56198	956.3492	6.16	5891.111	0.032422	5.4208	OK
Web	39	0.56	-35.4	2	2	2 40*40*4mm	1.21	46.28009	1440	6.16	8870.4	-0.00399	2.7104	OK
Web	40	1.15	452.7	2	2	2 40*40*4mm	1.21	95.04132	937.5005	6.16	5775.003	0.07839	5.566	OK
Web	41	0.61	802.9	2	2	2 40*40*4mm	1.21	50.41322	1232.866	6.16	7584.452	0.105722	2.9524	OK
Web	42	1.17	-530.1	2	2	2 40*40*4mm	1.21	96.69421	1440	6.16	8870.4	-0.05976	5.6628	OK
Web	43	0.67	414.3	2	2	2 40*40*4mm	1.21	55.3719	1204.738	6.16	7421.184	0.065827	3.2428	OK
Web	44	1.2	-259.2	2	2	2 40*40*4mm	1.21	99.17355	1440	6.16	8870.4	-0.02922	5.808	OK
Web	45	0.72	184.1	2	2	2 40*40*4mm	1.21	59.50413	1180.368	6.16	7271.067	0.02532	3.4848	OK
Web	46	1.23	111.7	2	2	2 40*40*4mm	1.21	101.6529	885.8222	6.16	5456.665	0.02047	5.9532	OK
Web	47	0.78	-7.2	2	2	2 40*40*4mm	1.21	64.46281	1440	6.16	8870.4	-0.00081	3.7752	OK
Web	48	1.27	401.3	2	2	2 40*40*4mm	1.21	104.9587	859.2011	6.16	5292.678	0.075822	6.1468	OK
Web	49	0.83	701.5	2	2	2 40*40*4mm	1.21	68.59504	1123.856	6.16	6922.954	0.10133	4.0172	OK
Web	50	1.3	-413.6	2	2	2 40*40*4mm	1.21	107.438	1440	6.16	8870.4	-0.04663	6.292	OK
Web	51	0.89	356.4	2	2	2 40*40*4mm	1.21	73.55372	1091.385	6.16	6722.934	0.053013	4.3076	OK
Web	52	1.34	-146.4	2	2	2 40*40*4mm	1.21	110.7438	1440	6.16	8870.4	-0.0165	6.4856	OK
Web	53	0.94	119.6	2	2	2 40*40*4mm	1.21	77.58595	1063.451	6.16	6550.861	0.018257	4.5496	OK
Web	54	1.37	198.6	2	2	2 40*40*4mm	1.21	113.2231	790.308	6.16	4868.297	0.040795	6.6308	OK
Web	55	1	-69	2	2	2 40*40*4mm	1.21	82.64463	1440	6.16	8870.4	-0.00778	4.84	OK
Web	56	1.41	473.2	2	2	2 40*40*4mm	1.21	116.5289	761.7899	6.16	4692.626	0.100839	6.8244	OK
Web	57	1.06	708.6	2	2	2 40*40*4mm	1.21	87.60331	993.1878	6.16	6118.037	0.115821	5.1304	OK
Web	58	1.46	-397.9	2	2	2 40*40*4mm	1.21	120.6612	1440	6.16	8870.4	-0.04486	7.0664	OK
Web	59	1.11	373.7	2	2	2 40*40*4mm	1.21	91.73554	962.5694	6.16	5929.421	0.063025	5.3724	OK
Web	60	1.49	-154.2	2	2	2 40*40*4mm	1.21	123.1405	1440	6.16	8870.4	-0.01738	7.2116	OK

Web	61	1.17	129	2	2	40*40*4mm	1.21	96.69421	924.7746	6.16	5696.612	0.022845	5.6628	OK
Web	62	1.54	169.4	2	2	40*40*4mm	1.21	127.2727	665.1273	6.16	4097.184	0.041345	7.4536	OK
Web	63	1.22	-52.3	2	2	40*40*4mm	1.21	100.8264	1440	6.16	8870.4	-0.0059	5.9048	OK
Web	64	1.58	441.1	2	2	40*40*4mm	1.21	130.5785	634.1053	6.16	3906.088	0.112926	7.6472	OK
Web	65	1.28	764.9	2	2	40*40*4mm	1.21	105.7851	852.4632	6.16	5251.173	0.145663	6.1952	OK
Web	66	1.62	-452	2	2	40*40*4mm	1.21	133.8843	1440	6.16	8870.4	-0.05096	7.8408	OK
Web	67	1.33	438.2	2	2	40*40*4mm	1.21	109.9174	818.2718	6.16	5040.565	0.086935	6.4372	OK
Web	68	1.66	-224.1	2	2	40*40*4mm	1.21	137.1901	1440	6.16	8870.4	-0.02526	8.0344	OK
Web	69	1.39	193.5	2	2	40*40*4mm	1.21	114.876	776.1189	6.16	4780.893	0.040474	6.7276	OK
Web	70	1.71	85.6	2	2	40*40*4mm	1.21	141.3223	541.4408	6.16	3335.275	0.025665	8.2764	OK
Web	71	1.44	-22.5	2	2	40*40*4mm	1.21	119.0083	1440	6.16	8870.4	-0.00254	6.9696	OK
Web	72	1.75	372.1	2	2	40*40*4mm	1.21	144.6281	516.9721	6.16	3184.548	0.116845	8.47	OK
Web	73	1.5	176.3	2	2	40*40*4mm	1.21	123.9669	695.535	6.16	4284.496	0.041148	7.26	OK
													388.9908	

เลือก M 27 ซึ่งมีแรงมากกระทำ 89.7 kg

Check $kL/r = 100/1.21 = 82.4 < 200$ OK

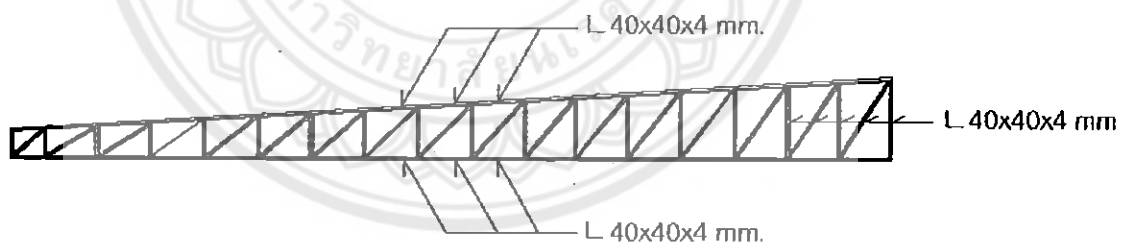
$C_c = \sqrt{(2\pi^2 E/F_y)} = 131.4 > 82.4$

$F_a = [1 - 0.5(82.4/131.4)^2] / [(5/3) + (3/8)(82.4/131.4) - (1/8)(82.4/131.4)^3] = 1028.8 \text{ kg/cm}^2$

เลือกเหล็ก 2-L 40x40x4 mm พื้นที่ 6.16 cm²

$P_a = 1028.8 \times 6.16 = 6338 \text{ kg}$

Check $P/P_a = 8970/6338 = 0.014 < 1$ OK



โครง TRUSS T1

3.3.4 ออกแบบเสา

ตัวอย่างการคำนวณเสา

แรงที่เกิดขึ้นจริงมากที่สุด

$$C6 = 29632 \text{ kg}$$

$$C7 = 30507 \text{ kg} >>>>>>> \text{Design Here}$$

$$D6 = 26070 \text{ kg}$$

$$D7 = 28498 \text{ kg}$$

ออกแบบใช้เสาปลอกเค็วสี่เหลี่ยมจัตุรัส หน้าตัด $40 \times 40 \text{ cm}^2$

$$\text{จาก } P = 0.85 * A_g * (0.25 * f_c + 0.4 f_y * P_g)$$

$$30507 \text{ kg} = 0.85 * 900 \text{ cm}^2 (60 + 1600 * P_g)$$

$$P_g = -0.013 \text{ (เป็นกรณีที่เสาไม่ต้องการเหล็กเสริมก็ได้)}$$

แต่ตามกฎ วสท.4800 เหล็กเสริมต้องไม่ต่ำกว่า 4 เส้น หน้าตัดเหล็กไม่ต่ำกว่า 12 mm

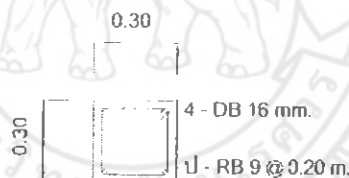
ใช้เหล็กชั้น 4-DB16, $f_c = 240 \text{ ksc}$, $f_y = 4000 \text{ ksc}$

Check

$$\text{จาก } P = 0.85 * A_g * (0.25 * f_c + 0.4 f_y * P_g)$$

$$= 0.85 * 900 * (0.25 * 240 + 0.4 * 4000 * (4 * 2.01 / 900))$$

$$= 56834 \text{ kg} \quad (\text{OK})$$



3.4.5 บันได

Parameter ที่ใช้ในการออกแบบ

$$\text{SR24, } f_s = 1200 \text{ ksc, } f_y = 2400 \text{ ksc, } f_c = 240 \text{ ksc, } n = 9, k = 0.448, j = 0.851, R = 20.561 \text{ ksc}$$

ตัวอย่างการคำนวณ บันได

(คิดต่อความกว้าง 1 m) ใช้เหล็ก RB9

$$\text{กำหนดความหนา} = 0.12 \text{ m}$$

$$\text{กำหนดลูกขึ้นบันได} = 0.175 \text{ m}$$

$$\text{กำหนดลูกนอนบันได} = 0.25 \text{ m}$$

$$\text{น้ำหนักบรรทุกคงที่} = (2400 \text{ kg/m}^2) (0.12 \text{ m} + 0.14/2 \text{ m}) \times 1 \text{ m} = 460 \text{ kg/m}$$

$$\text{น้ำหนักบรรทุกจร} = 300 \text{ kg/m}$$

ห้องสมุดคณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยนเรศวร

$$\text{น้ำหนักทั้งหมด} = 460 + 300 = 760 \text{ kg/m}$$

$$M_{\max} = (760 \times 2.5^2) / 8 = 594 \text{ kg-m}$$

ขส.

$$V_{\max} = (760 \times 2.5) / 2 = 950 \text{ kg}$$

ด.155ก

$$d = t - \text{cover} - \phi/2 \text{ เหล็ก}$$

2552

$$= 0.12 - 0.025 - 0.009/2 = 0.0905 \text{ m}$$

C.2

$$MR = R \times b \times d^2$$

15070090.

$$= 20.561 \text{ kg/cm}^2 \times 1.00 \text{ m} \times 9.0 \text{ cm}^2$$

$$= 1684 \text{ kg-m} > M_{\max} \dots \text{Single Reinforcement}$$

$$V_c = 0.29 \times \sqrt{240} \times 100 \times 9.05$$

$$= 4065.86 \text{ kg} > V_{\max} \dots \text{ใช้ได้}$$

$$A_s = 594 / (1200 \times 0.851 \times 0.0905) = 6.43 \text{ cm}^2$$

ตรวจสอบแรงบิดเหนียวที่ขอมให้ (μ)

$$\text{เหล็กกลมผิวเรียบ} = 1.1615 \sqrt{240} / D \leq 11 \text{ ksc}$$

$$= 1.1615 \sqrt{240} / 0.9 = 27.799 \text{ ใช้ } 11 \text{ ksc}$$

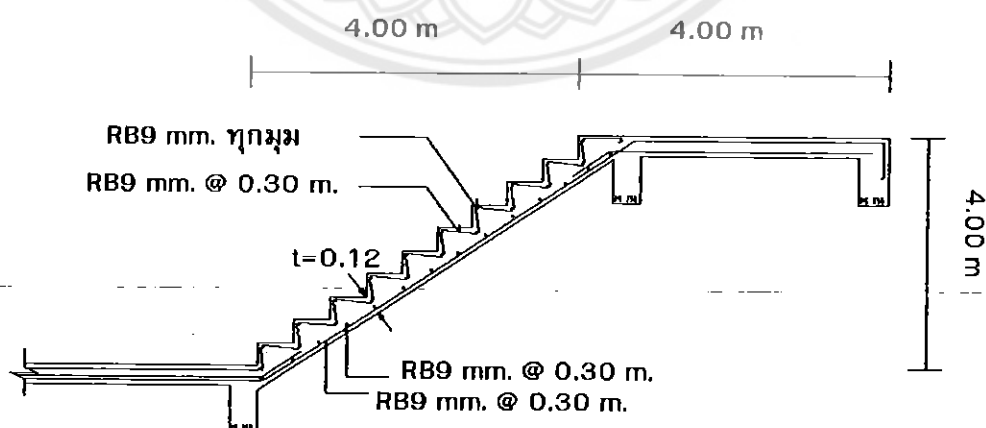
$$\sum_0 = \frac{v}{\mu \cdot j \cdot d} = 950 / (11 \times 0.851 \times 9.05) = 11.21 \text{ cm}$$

$$\text{ตรวจสอบ } A_{s-\text{temp}} = 0.0025 \times b \times t$$

$$= 0.0025 \times 100 \text{ cm} \times 12 \text{ cm} = 3 \text{ cm}^2 < 6.43 \text{ cm}^2 \dots \text{ใช้ได้}$$

$$\text{ระยะเรียงเหล็กล่าง } RB9 \text{ mm} @ 0.10 \text{ m}, (\pi R^2 / 4) / A_s = 0.636 / 6.43 = 0.1 \text{ m}$$

$$\text{ระยะเรียงเหล็กบน } RB9 \text{ mm} @ 0.20 \text{ m}, (\pi R^2 / 4) / A_s = 0.636 / 3 = 0.2 \text{ m}$$



3.4.6 ฐานราก

C6

ชั้น	ตัวคูณ	แรง	น้ำหนักเสา	รวม	สะสม
หลังคา	0	5859	760	6619	6619
2	0	30507	760	31267	37886
1	0	30507	390	30897	68783

Use This Table For Design

ตัวอย่างการคำนวณF1

ชนิดดินแน่นหรือทรายแน่นรับแรงอัดได้ = 10 ton/m^2 เลือกขนาด $2.8 \times 2.8 \times 10 = 78.4 \text{ ton}$ น้ำหนักบรรทุกคงที่ = $2.8 \times 2.8 \times 0.45 \times 2.4 = 8.5 \text{ ton}$ น้ำหนักตามแกน = 68.783 ton น้ำหนักทั้งหมด = $8.5 + 68.783 = 77.3 \text{ ton} < 78.4 \text{ ton} \dots\dots\dots\text{OK}$ หน่วยแรงสูงสุด = $77.3 / (2.8 \times 2.8) = 9.853 \text{ ton/m}^2 < 10 \text{ ton/m}^2 \dots\dots\dots\text{OK}$ เหล็กเสริมหลัก(d1) = $(45 - 5 - 1.6/2) / 100 = 0.392 \text{ m}$ เหล็กเสริมรอง(d2) = $(45 - 5 - 1.6 - 1.6/2) / 100 = 0.376 \text{ m}$

(ใช้ 0.38 ทั้งสองทิศทาง)

ความยาวของหน้าตัดวิกฤตสำหรับแรงเฉือนเจาะทะลุ(ระยะดรอบเสา)

$$= 4 \times (30+38) = 272 \text{ cm}$$

กีดเพียงซีกเดียว = 136 cm

$$\text{แรงเฉือนเจาะทะลุ } V = 0.5 \times [(9853 + 9853) \times 2.8 \times 1.4 - (9853 + 9853) \times 0.68 \times 0.34] / (136 \times 38)$$

$$= 7.03 < 0.53 \times \sqrt{240} \text{ ksc} \dots\dots\dots\text{OK}$$

$$\text{แรงเฉือนกาน } V = 0.5 \times [(9853 + 9853) \times 2.8 \times 0.87] / (280 \times 38)$$

$$= 2.26 < 0.29 \times \sqrt{240} \text{ ksc} \dots\dots\dots\text{OK}$$

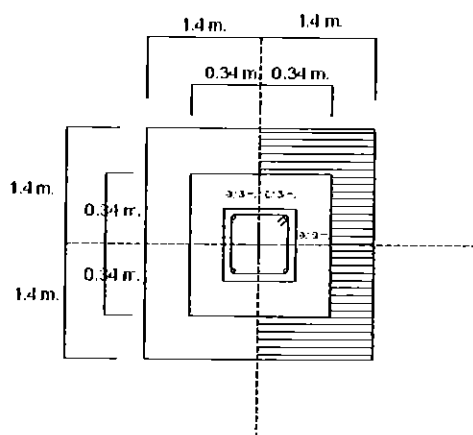
$$\text{โมเมนต์ค้ดสูงสุด}(Mr) = 17.262 \times 2.8 \times 38^2 = 69793.72 \text{ kg-m}$$

$$\text{โมเมนต์ค้ด}(M) = 9853 \times 1.25 \times 2.8 \times 1.25/2 = 21554 \text{ kg-m} < 48870 \text{ kg-m (single reinforce)}$$

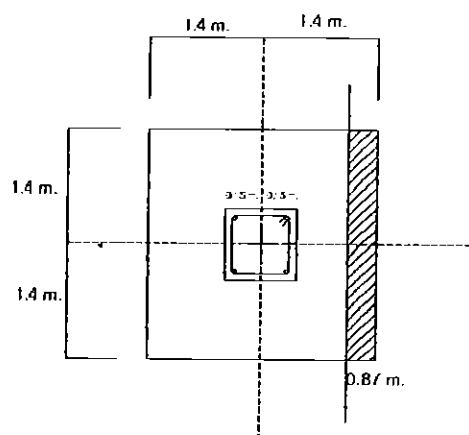
$$\text{ปริมาณเหล็กเสริม}(As) = (21554 \times 100) / (1700 \times 0.879 \times 38) = 37.96 \text{ cm}^2$$

$$As\text{-temp} = 0.0018 \times 2.8 \times 0.45 \times 10000 = 22.68 \text{ cm}^2$$

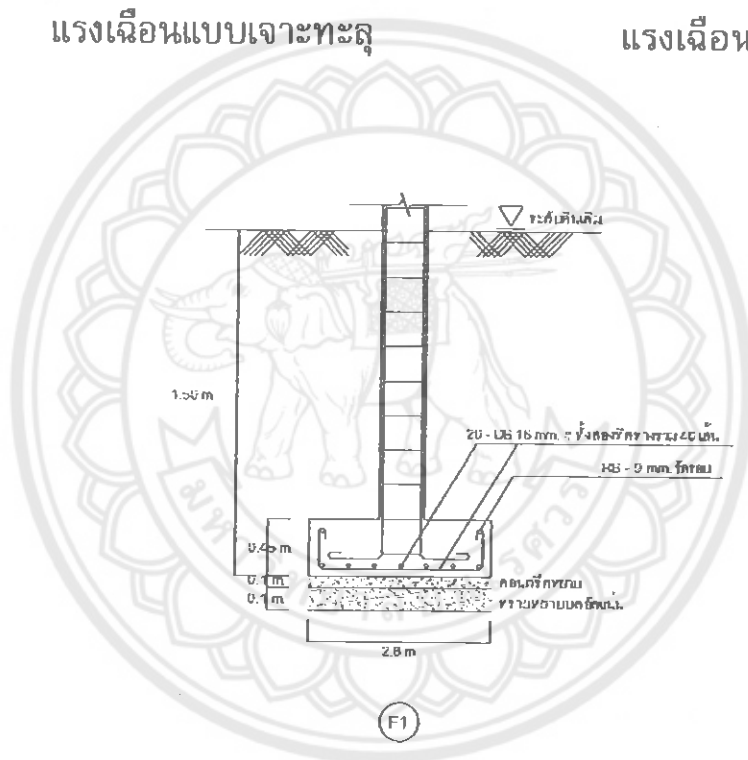
(Use 20 -DB16 mm@0.125 m, $As = 40.21 \text{ cm}^2$, เส้นรอบรูป = 100.53 cm)



แรงเฉือนแบบเจาะทะลุ



แรงเฉือนแบบคาน



บทที่ 4

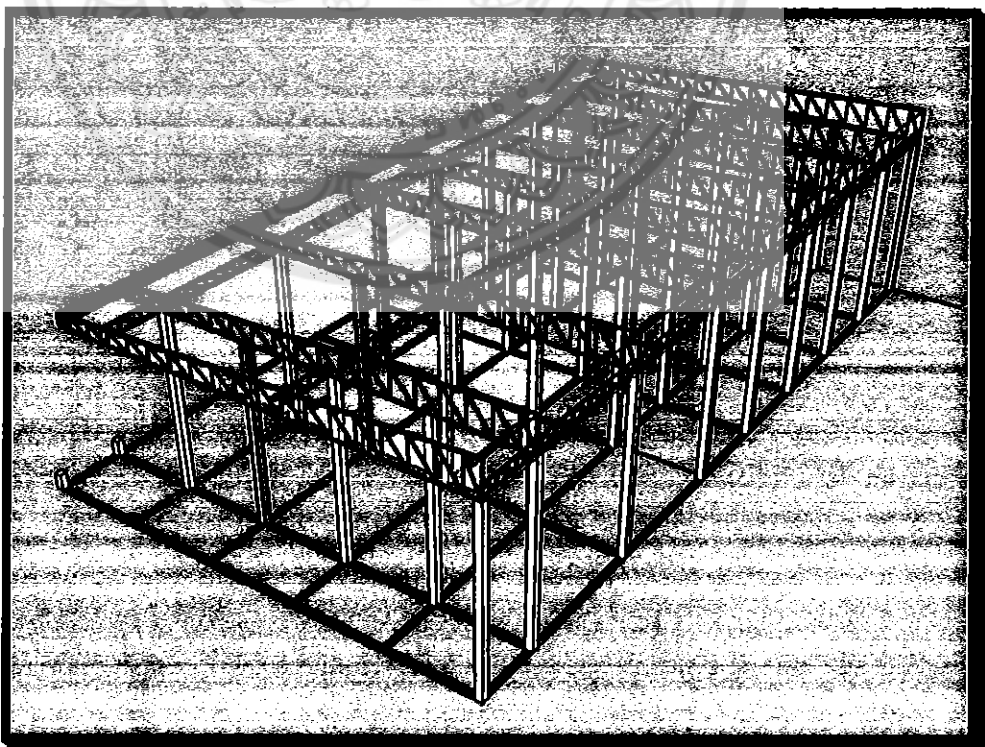
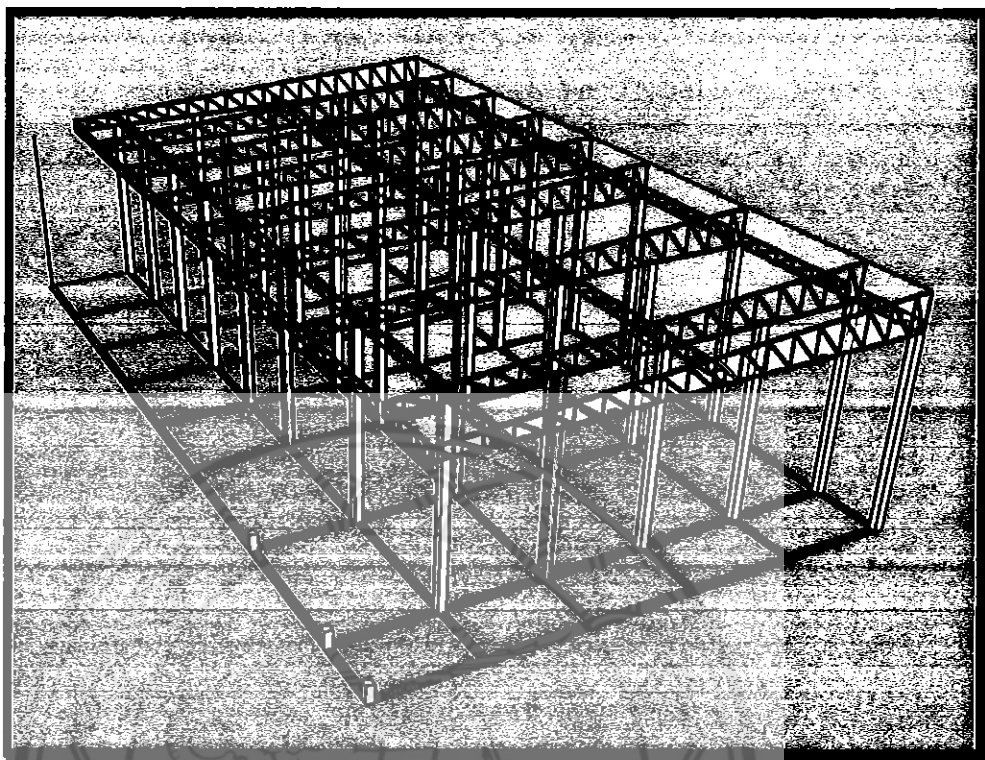
ผลการทดลอง

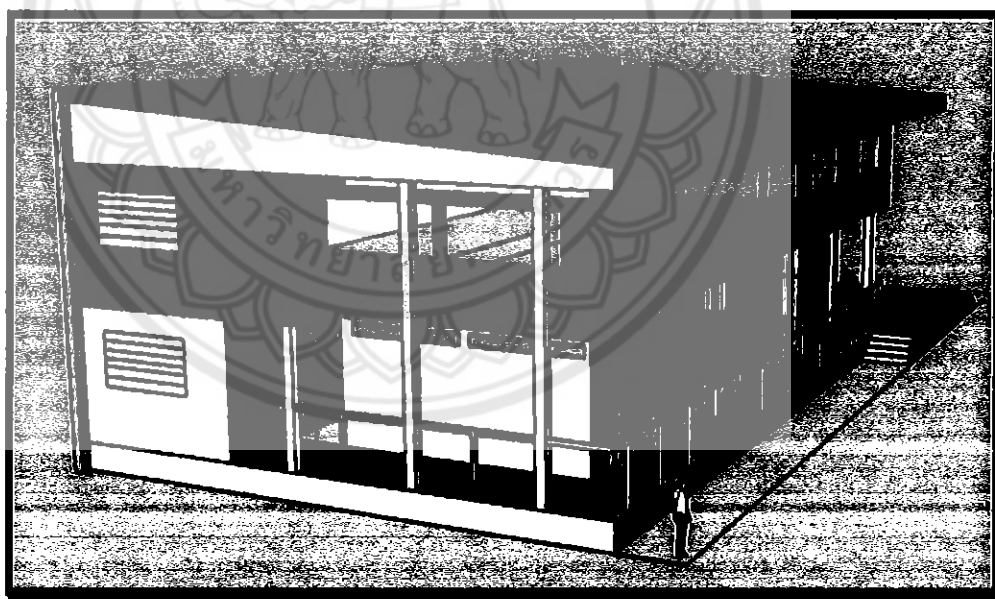
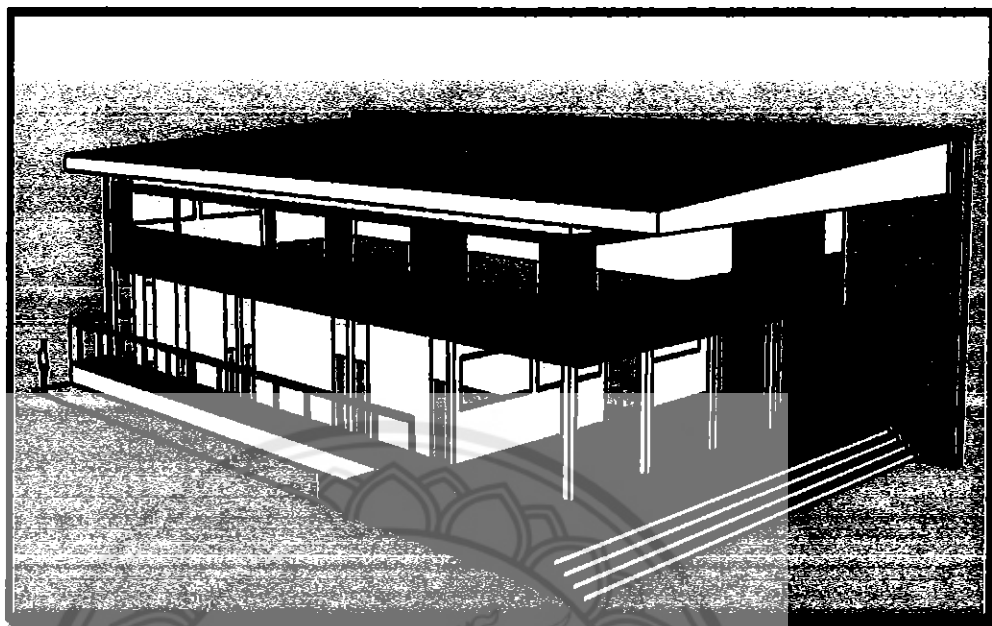
ประกอบไปด้วย

1. ภาพอาคารปฏิบัติการสิ่งแวดล้อมและเคมี 3 มิติ (3D)
2. แบบ Drawing (Auto Cad) งานสถาปัตยกรรมและงานโครงสร้าง
3. รายการคำนวณแผ่นพื้น คาน เสา ฐานราก และ หลังคา
4. งานประมาณราคา

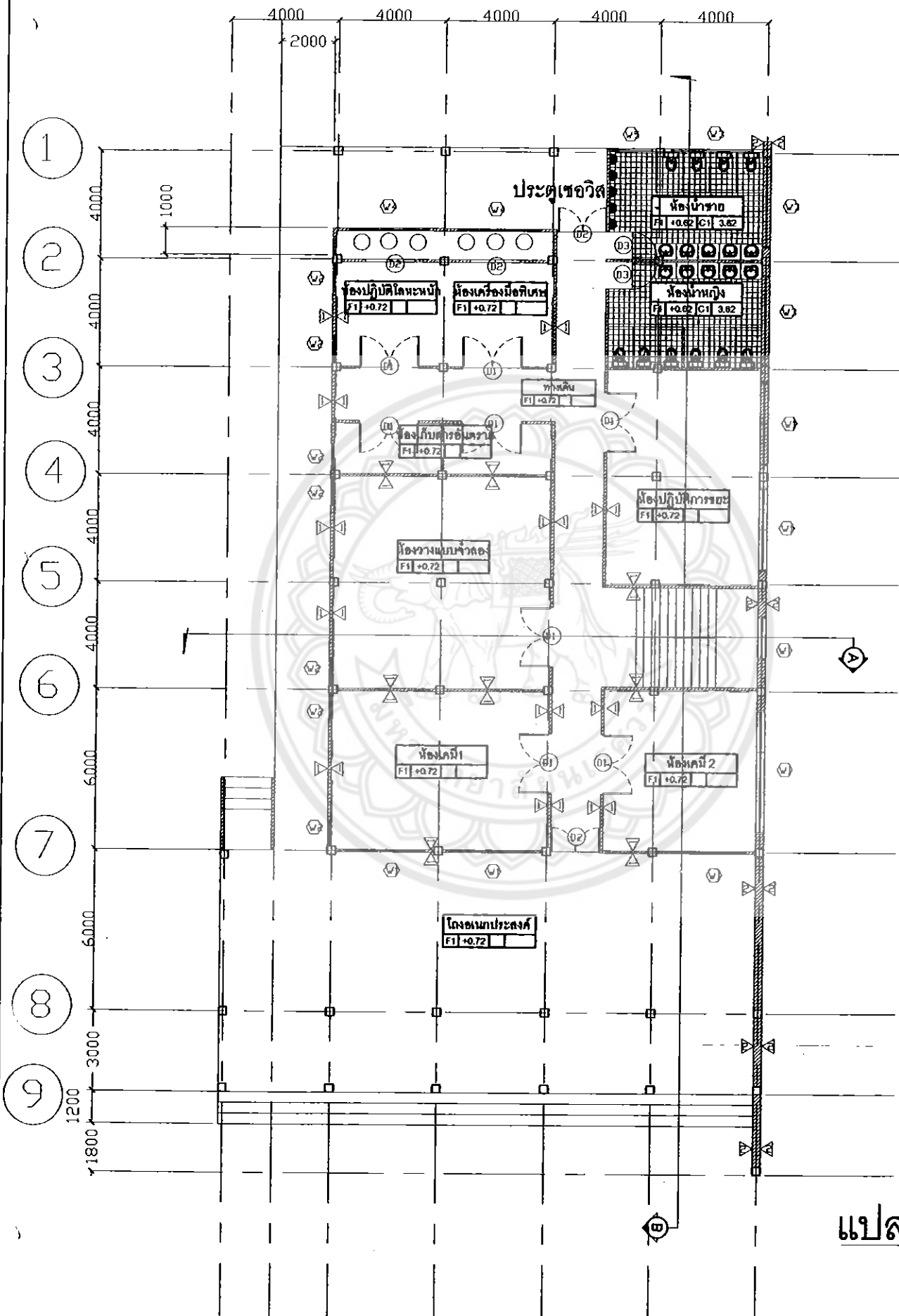


ภาพอาคารปฏิบัติการสิ่งแวดล้อมและเคมี 3 มิติ (3D)

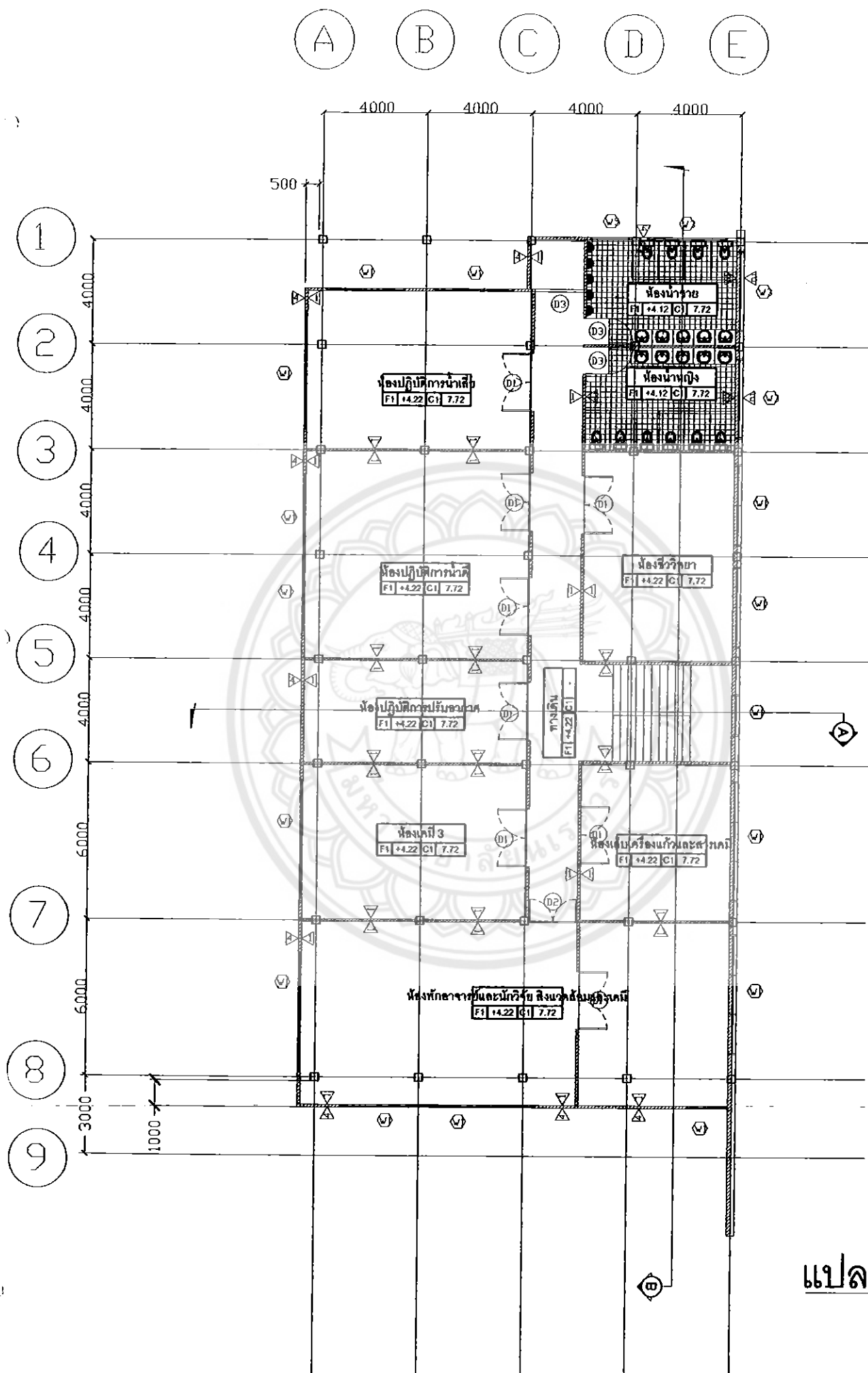


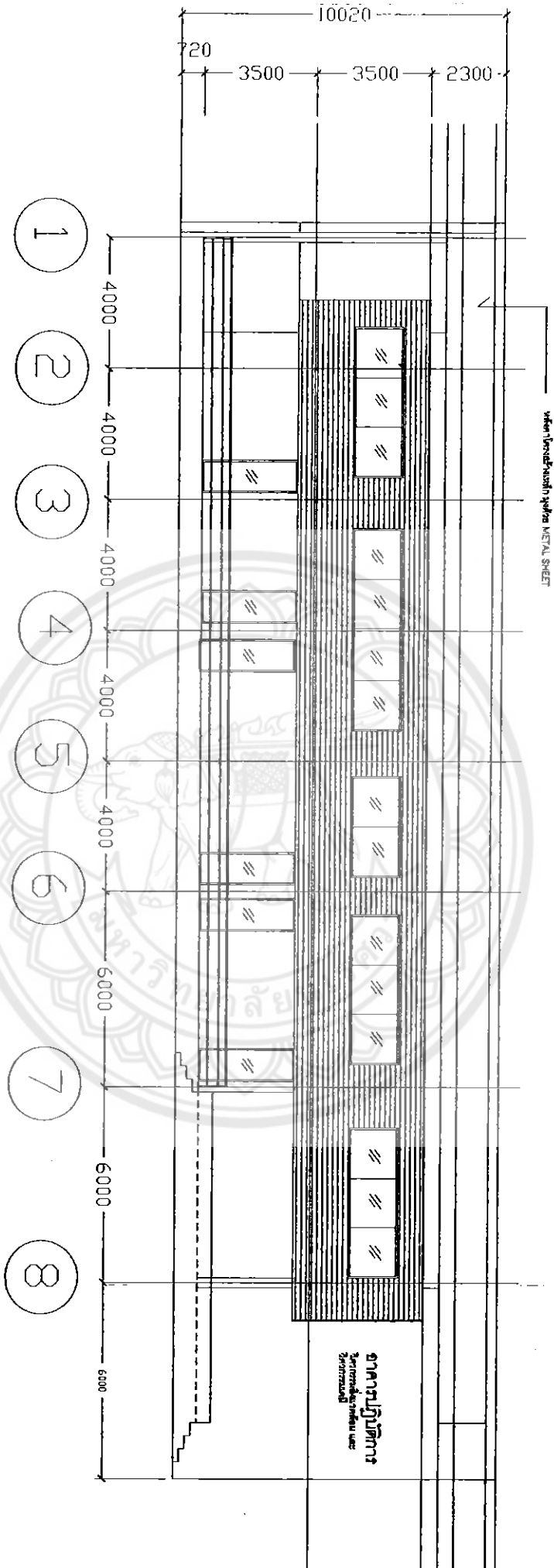


(A) (B) (C) (D) (E)

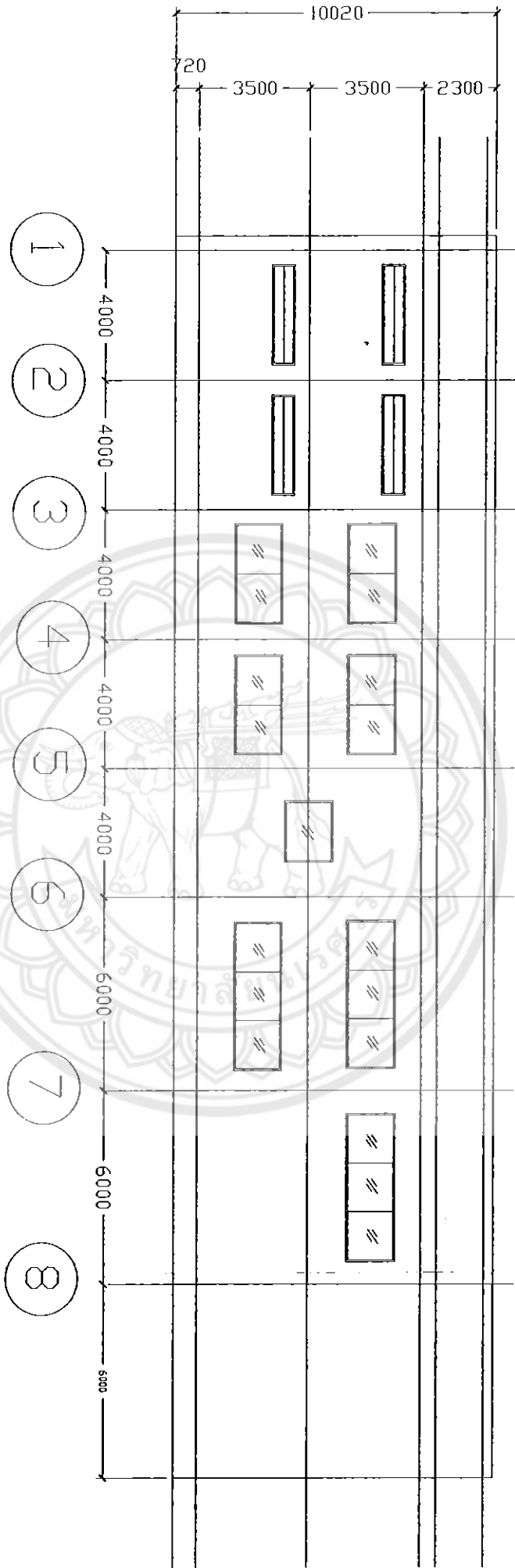


แปลนชั้น 1

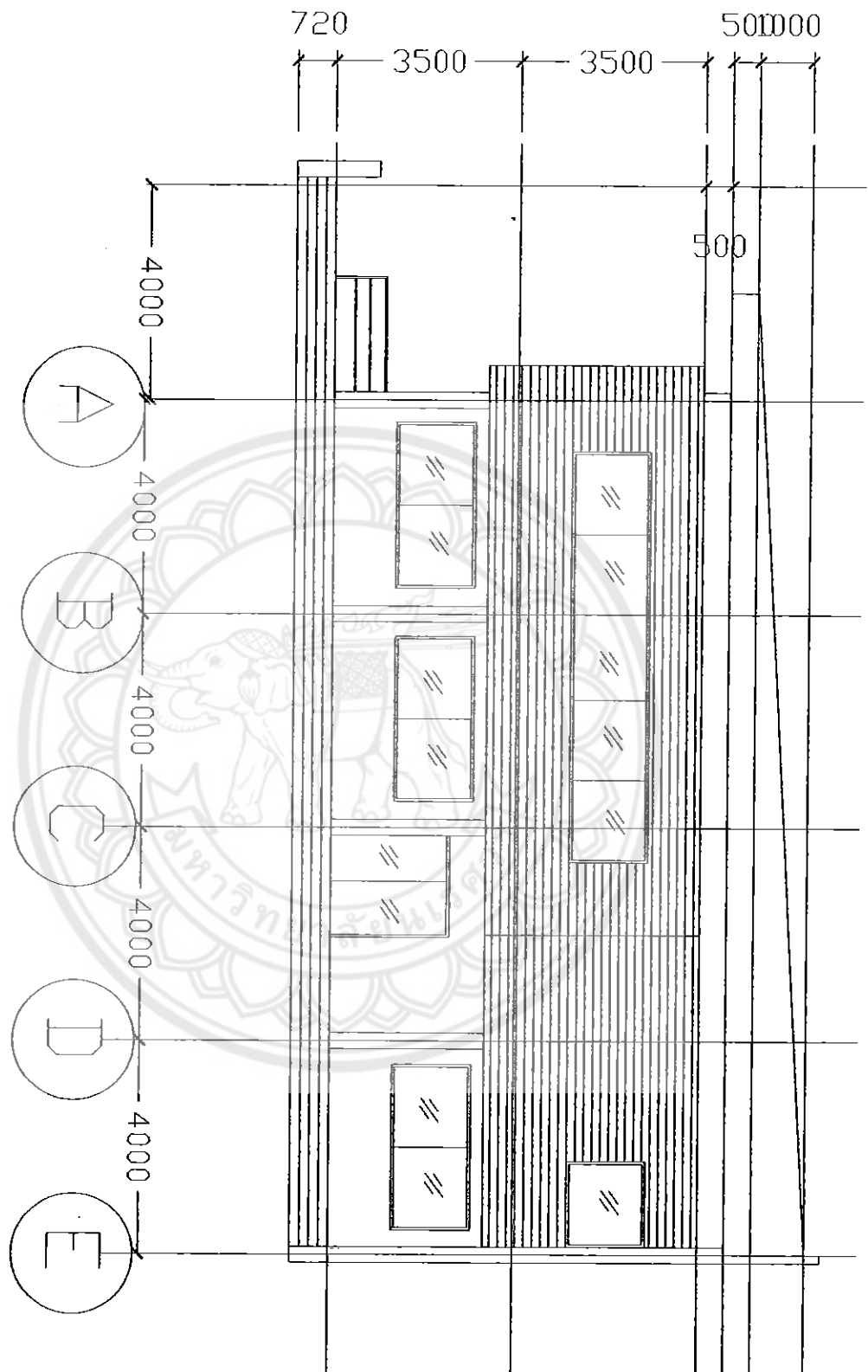




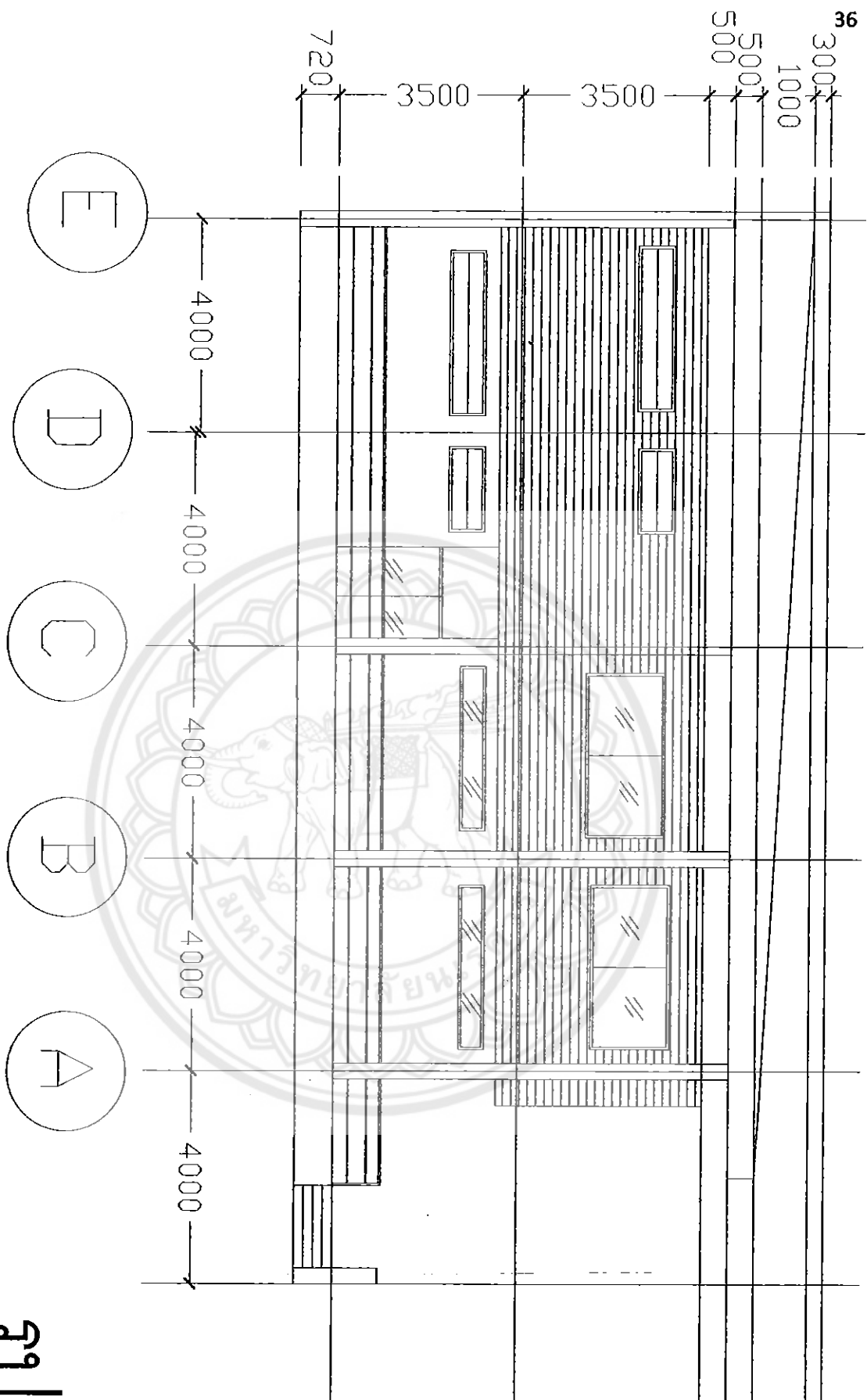
รูปด้าน 1



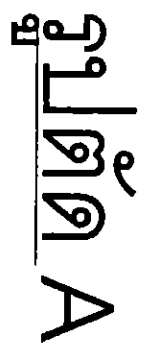
รูปด้าน 2

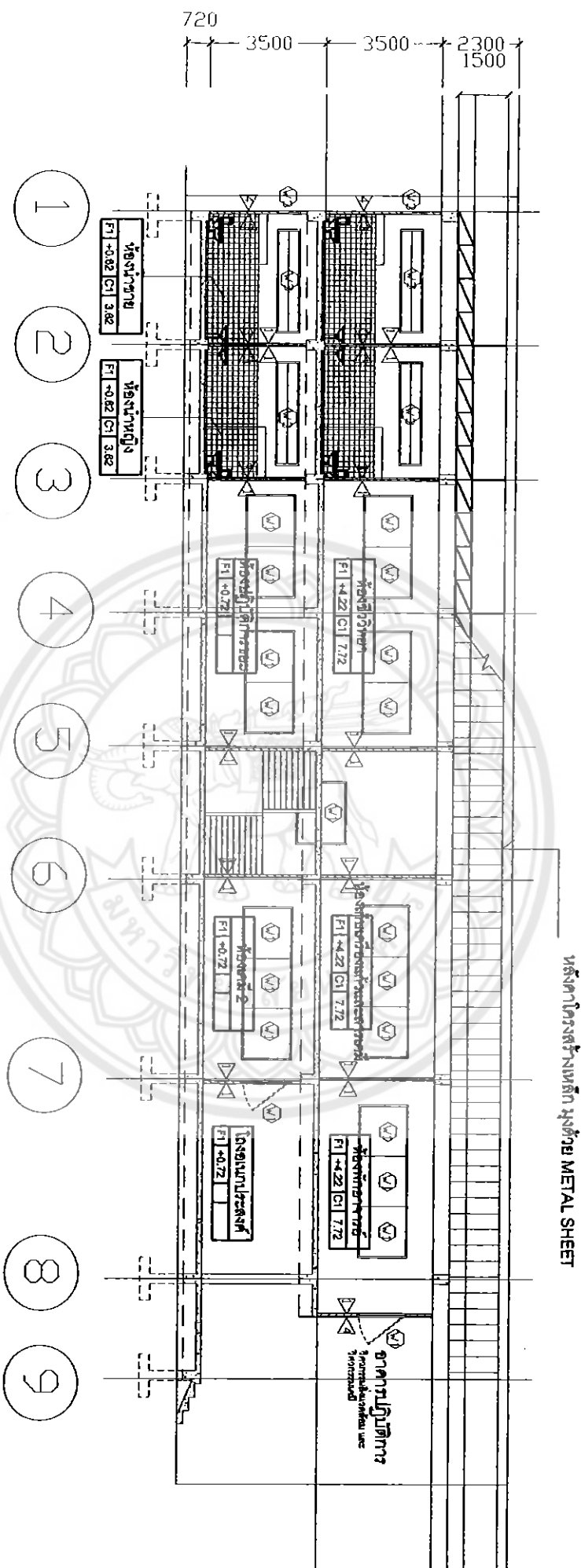


รูปด้าน 3
ด้านหน้า

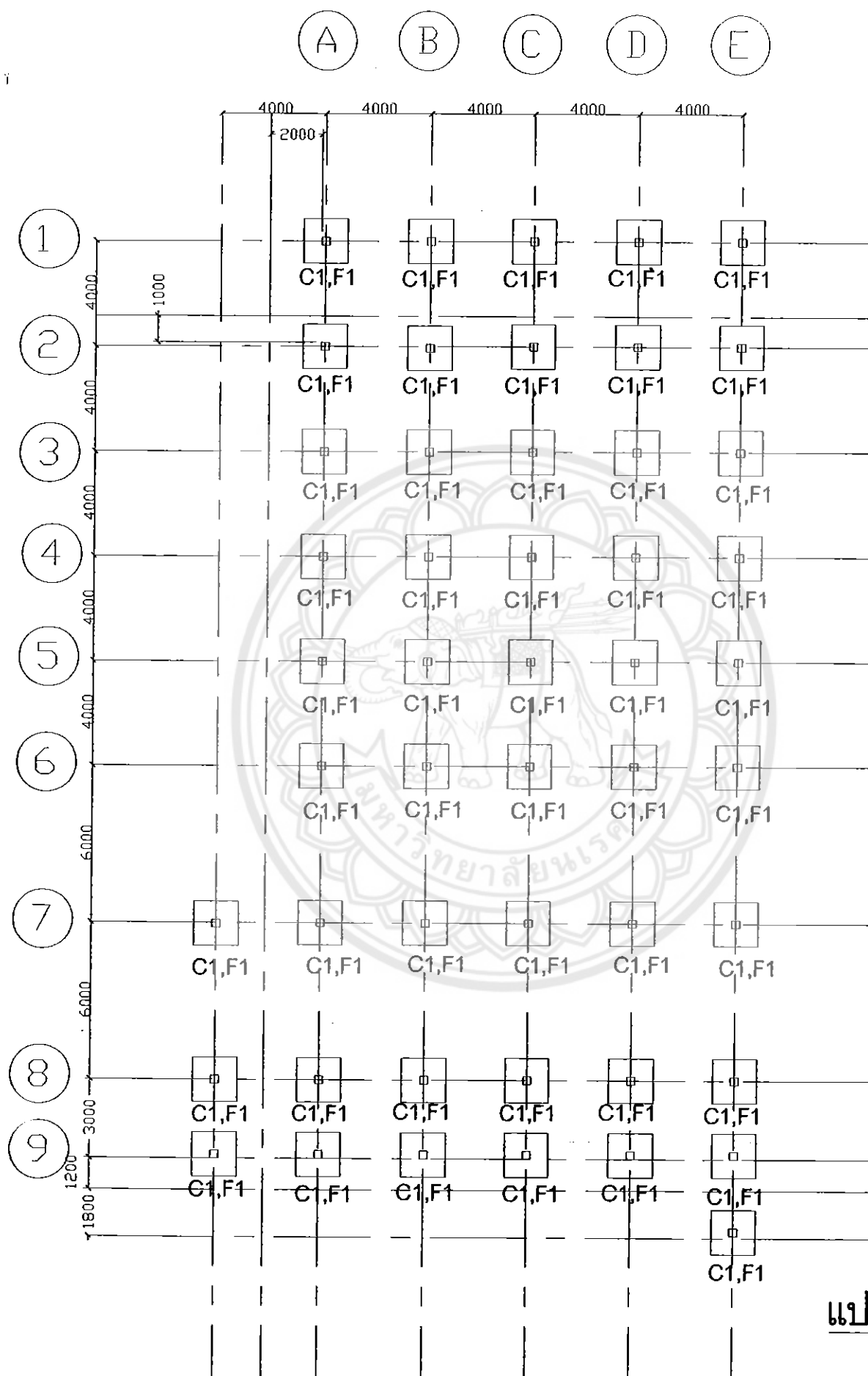


รูปด้าน 4
ด้านหลัง

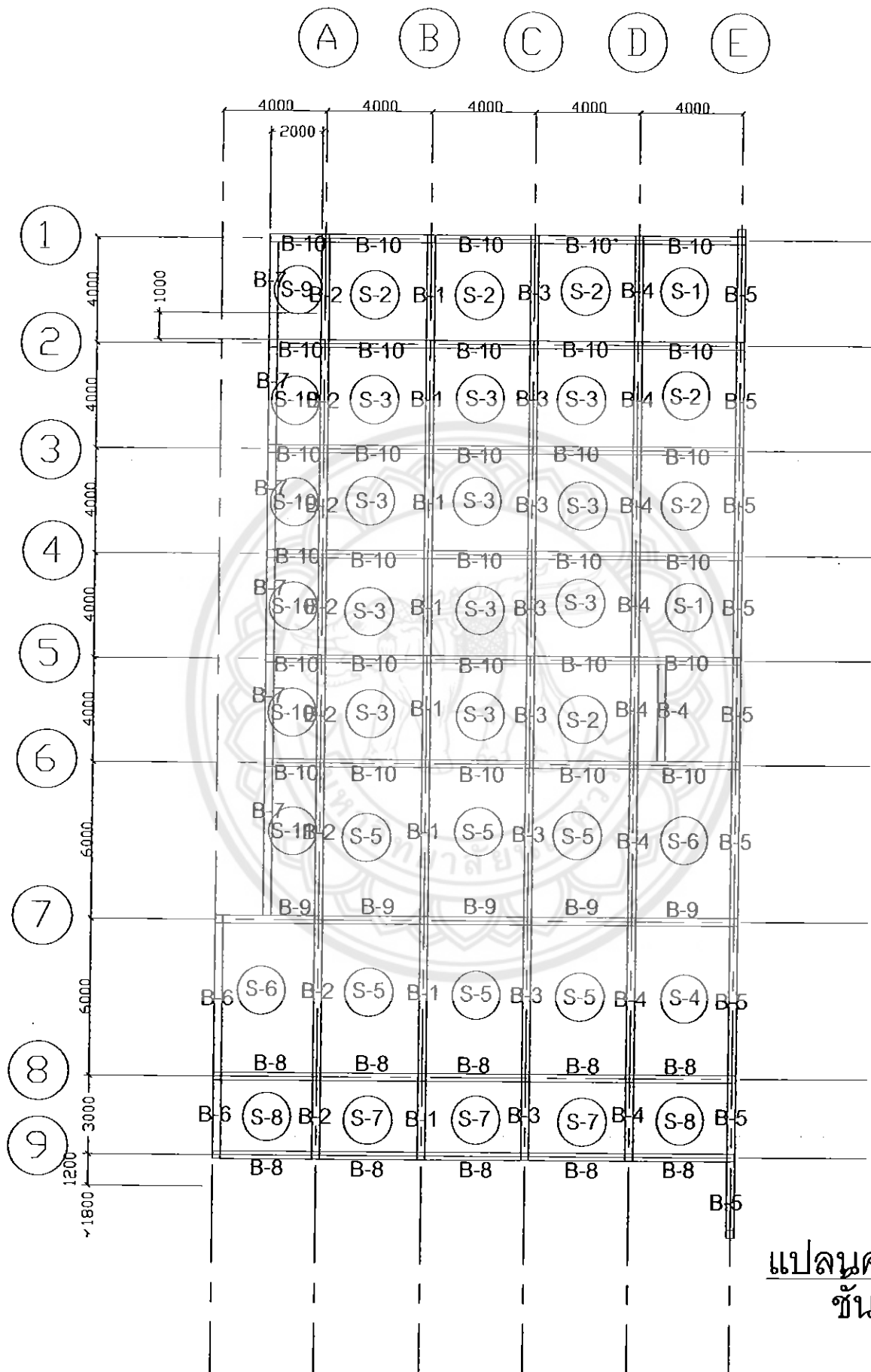




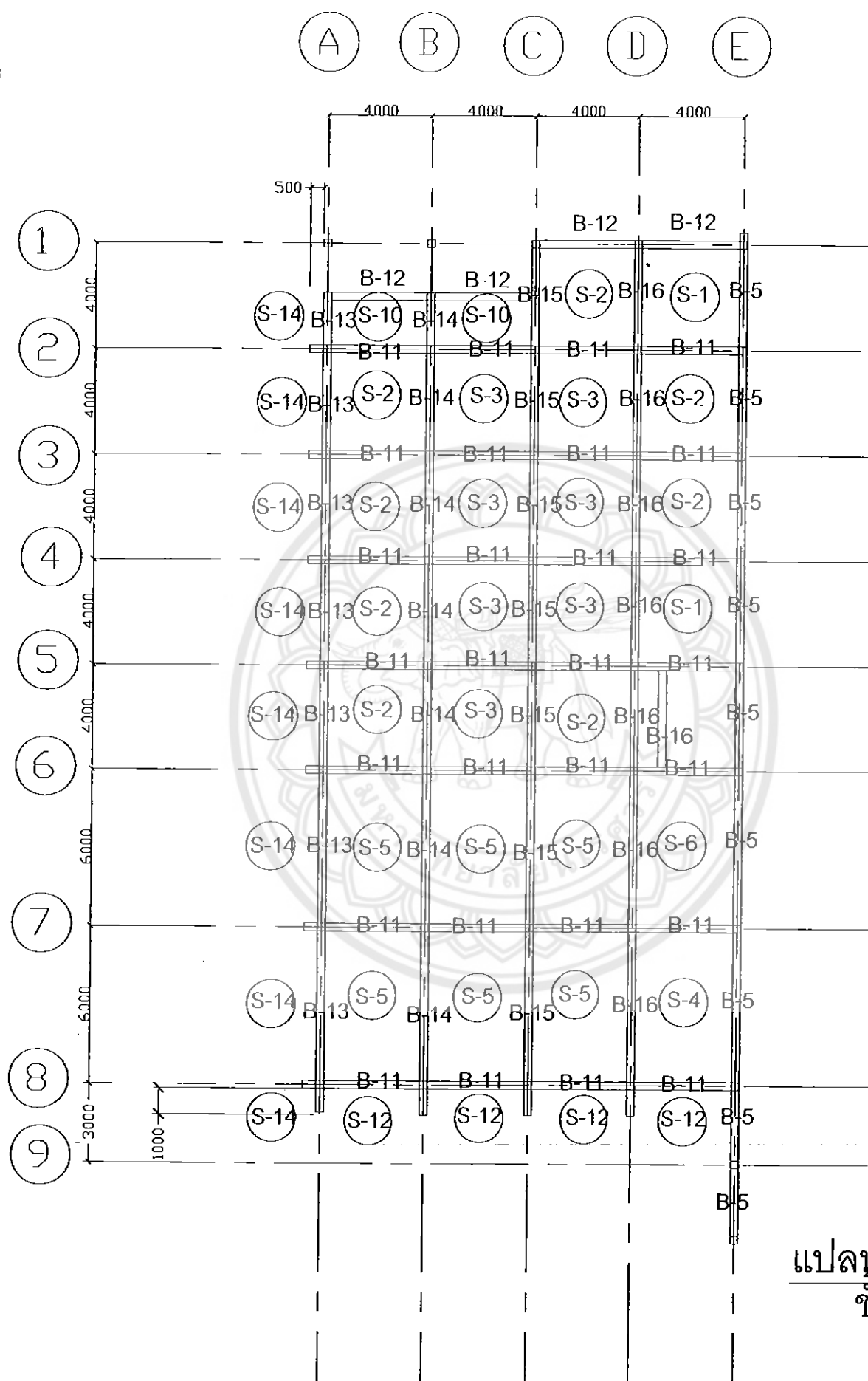
ଶ୍ରୀ B



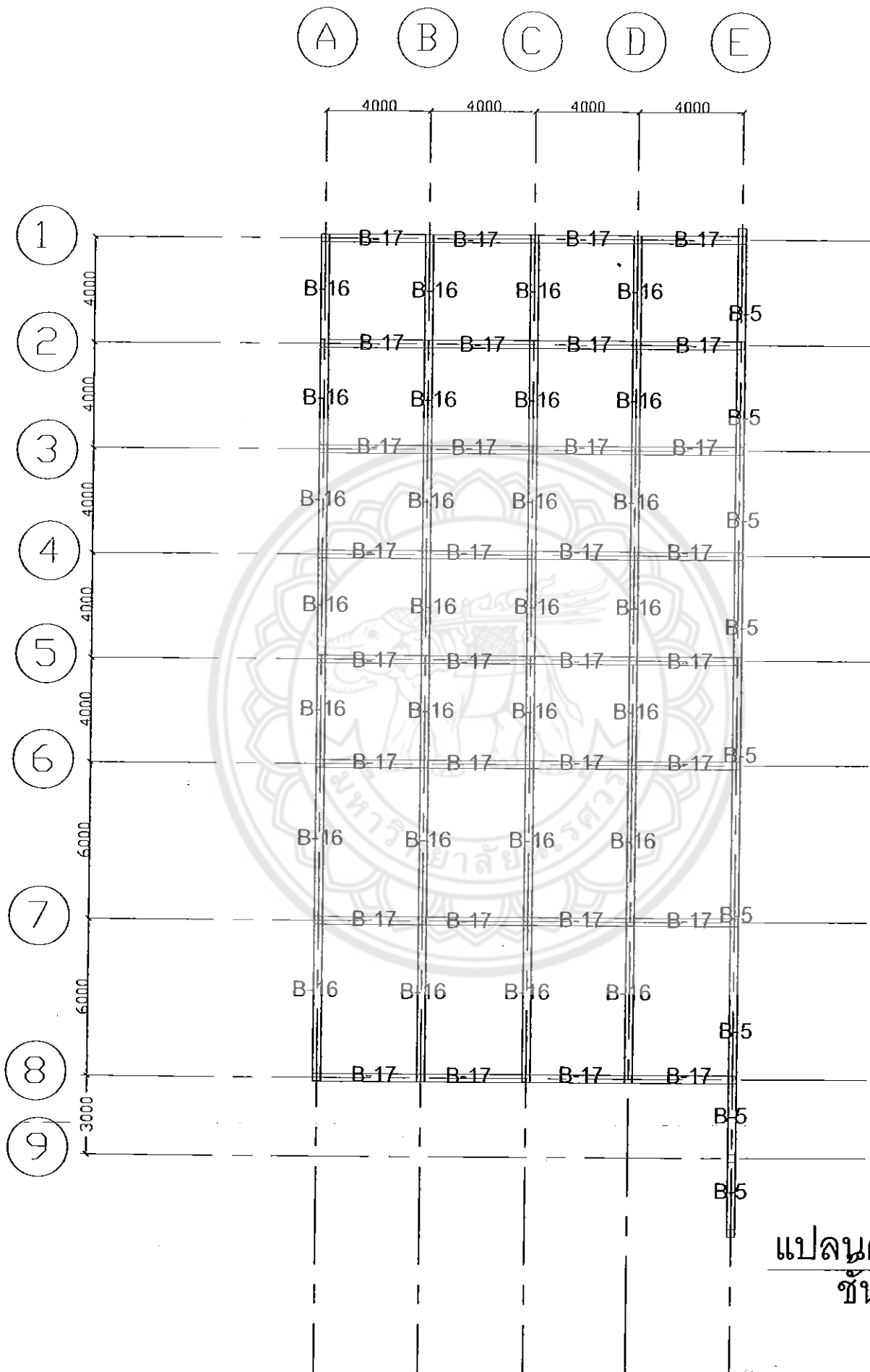
แปลนฐานราก



แปลนคาน, พื้น
ชั้น 1



แปลนคาน, พื้น
ชั้น 2



แปลนคาน, ฟัน
ชั้นหลังคา

Final Reinforcement In Slab

S1, S2, S3 เป็นแผ่นพื้นขนาดเดียวกัน คือ 4x4เมตร มีการเสริมเหล็กเหมือนกันจัดให้เป็นกลุ่มเดียวกัน โดยใช้เหล็ก DB12 ทั้งสองด้าน ระยะเรียง0.30เมตร และใช้ชื่อ SL-1

S4, S5, S6 เป็นแผ่นพื้นขนาดเดียวกัน คือ 4x6เมตร มีการเสริมเหล็กเหมือนกันจัดให้เป็นกลุ่มเดียวกัน โดยใช้เหล็ก DB12 ทั้งสองด้าน ระยะเรียง0.30เมตร และใช้ชื่อ SL-2

S7, S8 เป็นแผ่นพื้นขนาดเดียวกัน คือ 3x4เมตร มีการเสริมเหล็กเหมือนกันจัดให้เป็นกลุ่มเดียวกัน โดยใช้เหล็ก DB12 ทั้งสองด้าน ระยะเรียง0.30เมตร และใช้ชื่อ SL-3

S9 มีการเสริมเหล็กโดยใช้เหล็ก DB16 ทั้งสองด้าน ระยะเรียง0.25เมตร และใช้ชื่อ SL-4

S10 มีการเสริมเหล็กโดยใช้เหล็ก DB16 ทั้งสองด้าน ระยะเรียง0.30เมตร และใช้ชื่อ SL-5

S11 มีการเสริมเหล็กโดยใช้เหล็ก DB16 ทั้งสองด้าน ระยะเรียง0.15เมตร และใช้ชื่อ SL-6

S12 มีการเสริมเหล็กโดยใช้เหล็ก DB16 ทั้งสองด้าน ระยะเรียง0.25เมตร และใช้ชื่อ SL-7

S13 มีการเสริมเหล็กโดยใช้เหล็ก DB16 ทั้งสองด้าน ระยะเรียง0.30เมตร และใช้ชื่อ SL-8

S14 มีการเสริมเหล็กโดยใช้เหล็ก DB16 ทั้งสองด้าน ระยะเรียง0.30เมตร และใช้ชื่อ SL-9

Final Reinforcement In Beam

B1, B2, B3, B4, B5, B14, B15 มีการเสริมเหล็กเหมือนกันจัดให้เป็นกลุ่มเดียวกัน มีการเสริมเหล็กด้านแรงอัด 2-DB12 ส่วนเหล็กด้านทานแรงดึงมีการเสริมเหล็ก 4-DB20 และใช้ชื่อ Be1

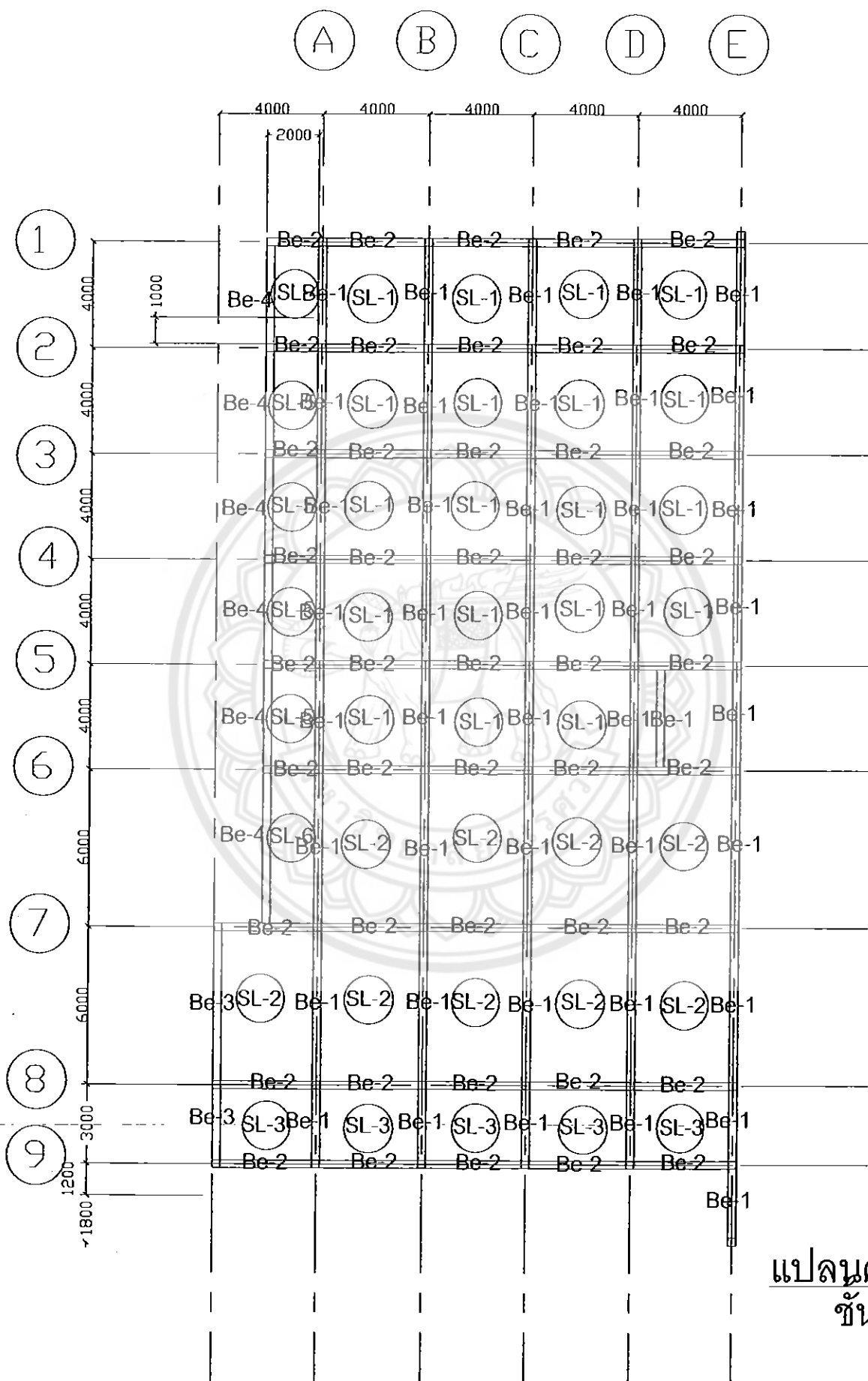
B8, B9, B10, B12 มีการเสริมเหล็กเหมือนกันจัดให้เป็นกลุ่มเดียวกัน มีการเสริมเหล็กด้านแรงอัด 2-DB12 ส่วนเหล็กด้านทานแรงดึงมีการเสริมเหล็ก 2-DB20 และใช้ชื่อ Be2

B6, B11, B13 มีการเสริมเหล็กเหมือนกันจัดให้เป็นกลุ่มเดียวกัน มีการเสริมเหล็กด้านแรงอัด 2-DB12 ส่วนเหล็กด้านทานแรงดึงมีการเสริมเหล็ก 3-DB20 และใช้ชื่อ Be3

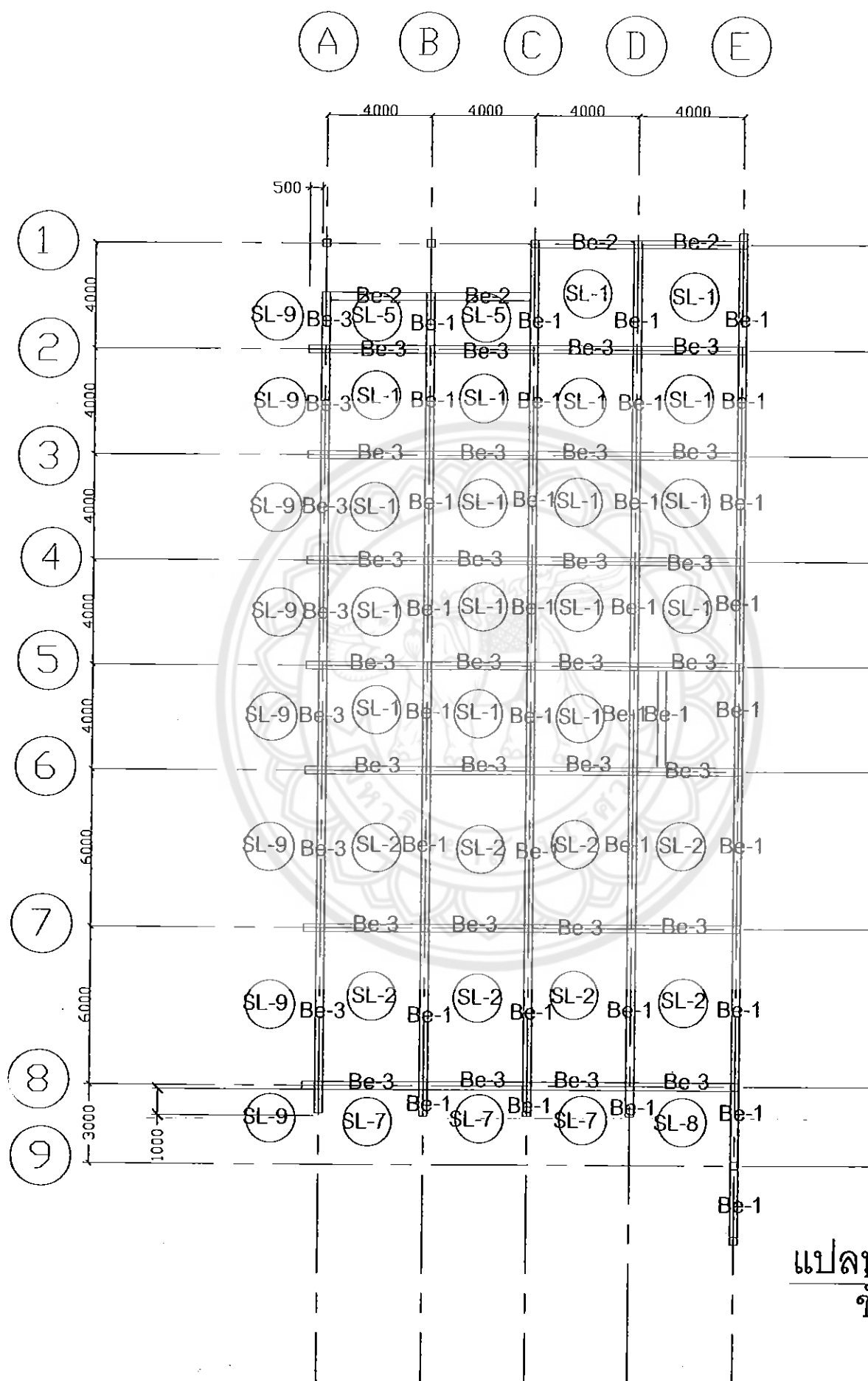
B7 มีการเสริมเหล็กเหมือนกันจัดให้เป็นกลุ่มเดียวกัน มีการเสริมเหล็กด้านแรงอัด 2-DB12 ส่วนเหล็กด้านทานแรงดึงมีการเสริมเหล็ก 2-DB16 และใช้ชื่อ Be4

B16, B17 มีการเสริมเหล็กเหมือนกันจัดให้เป็นกลุ่มเดียวกัน มีการเสริมเหล็กด้านแรงอัด 2-DB12 ส่วนเหล็กด้านทานแรงดึงมีการเสริมเหล็ก 2-DB12 และใช้ชื่อ Be5



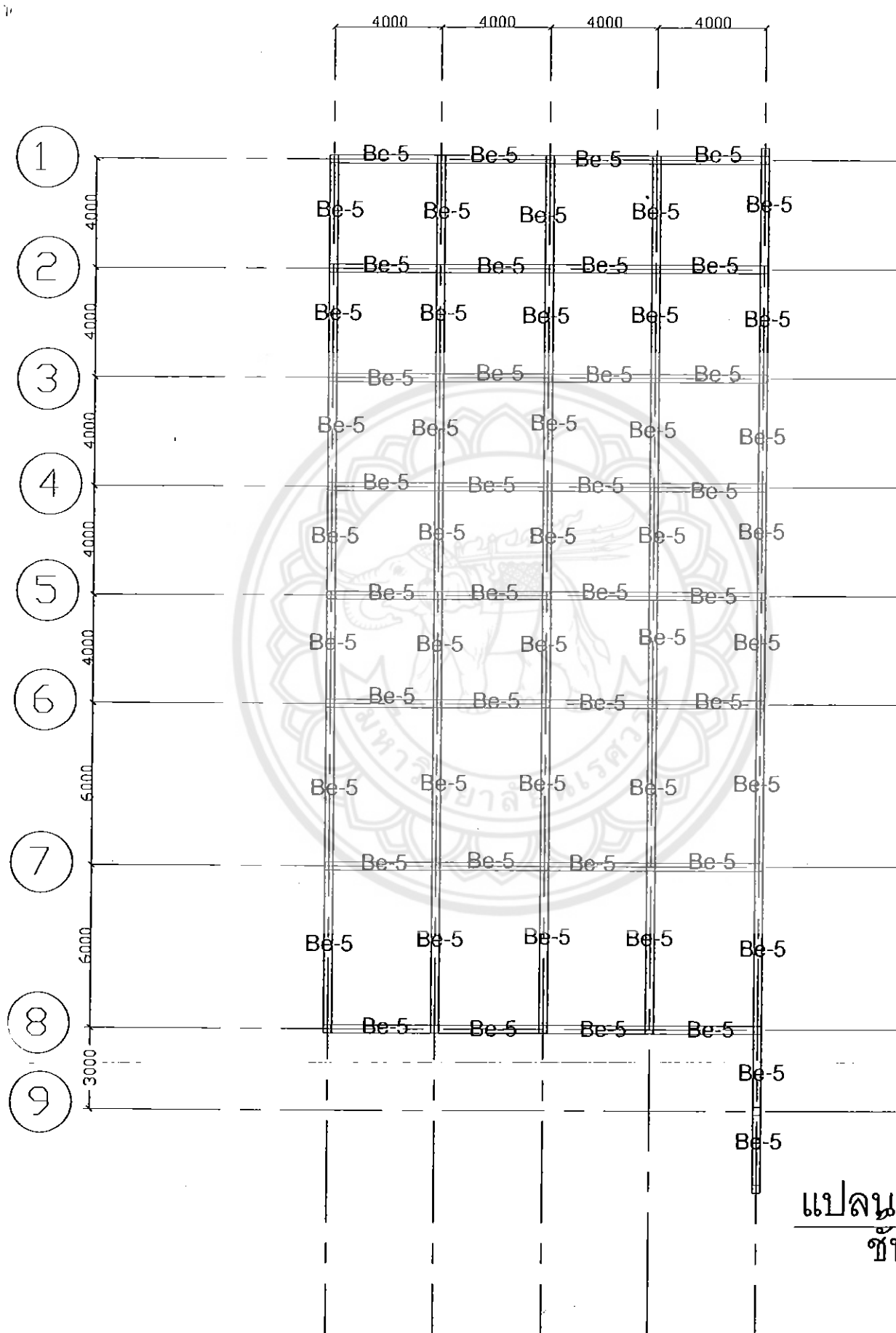


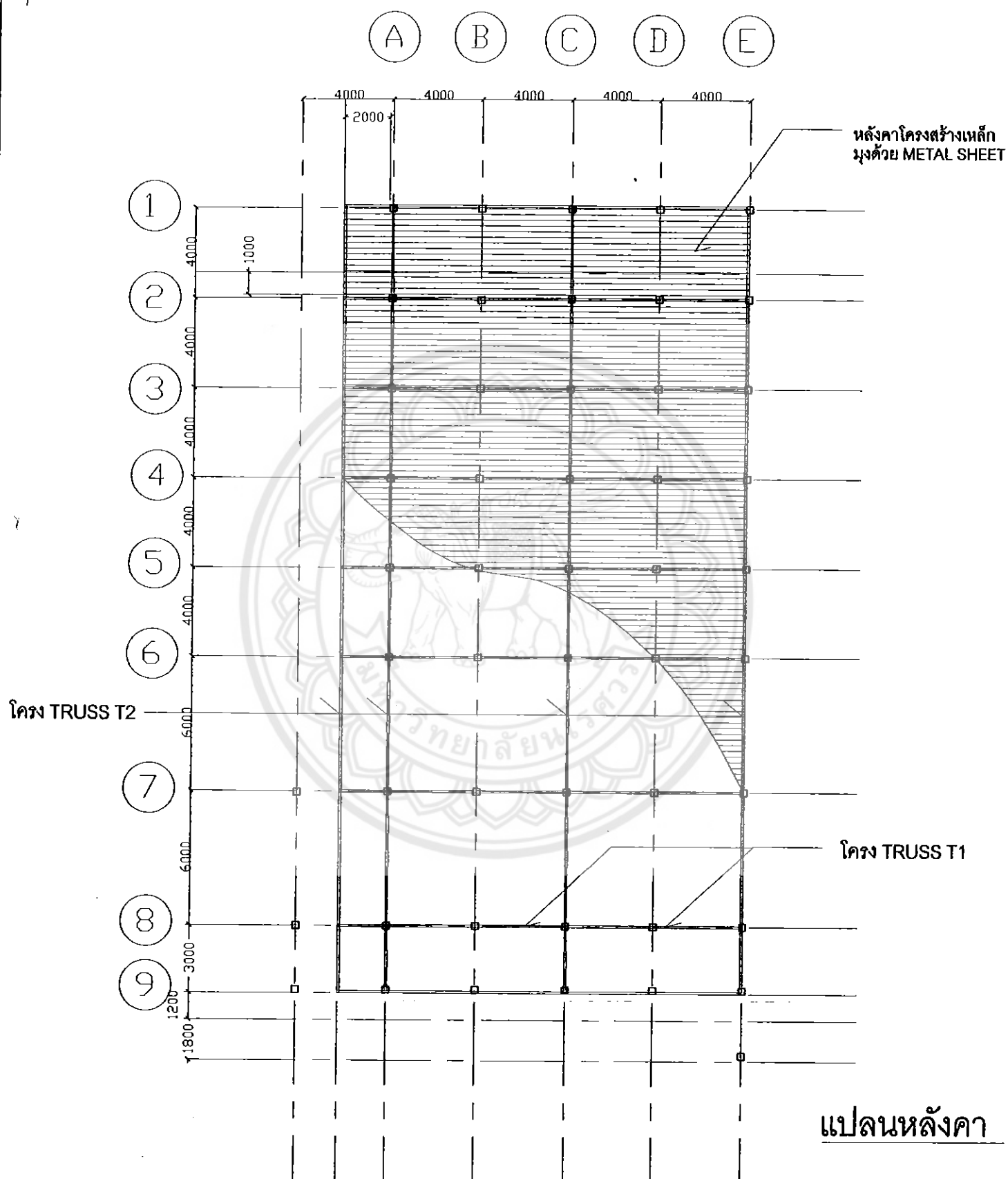
แปลนคาน, ชั้น 1

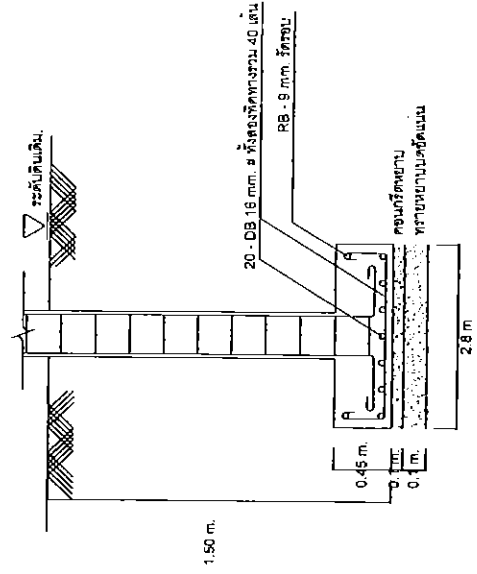
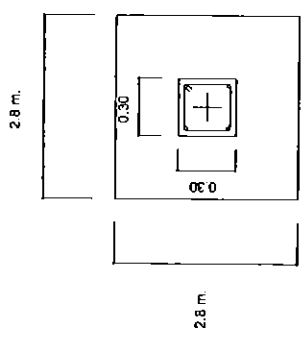
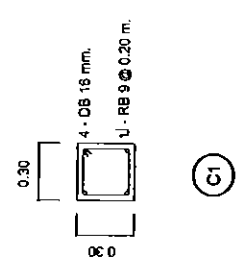
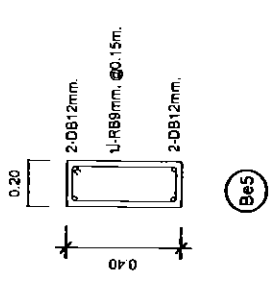
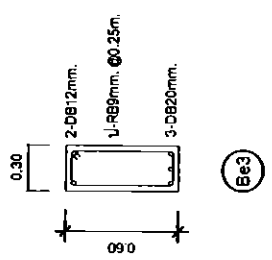
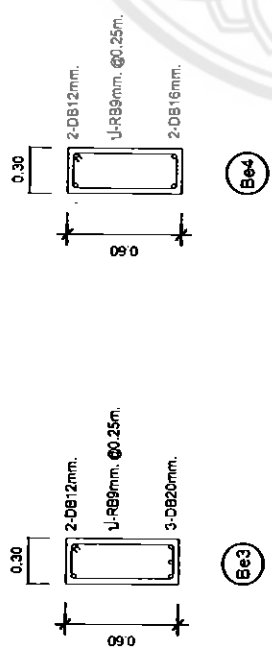
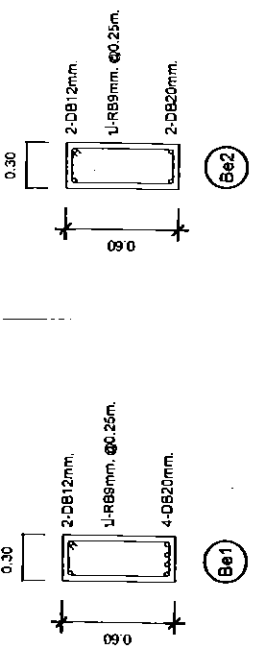


แปลนคาน, ชั้น 2

(A) (B) (C) (D) (E)



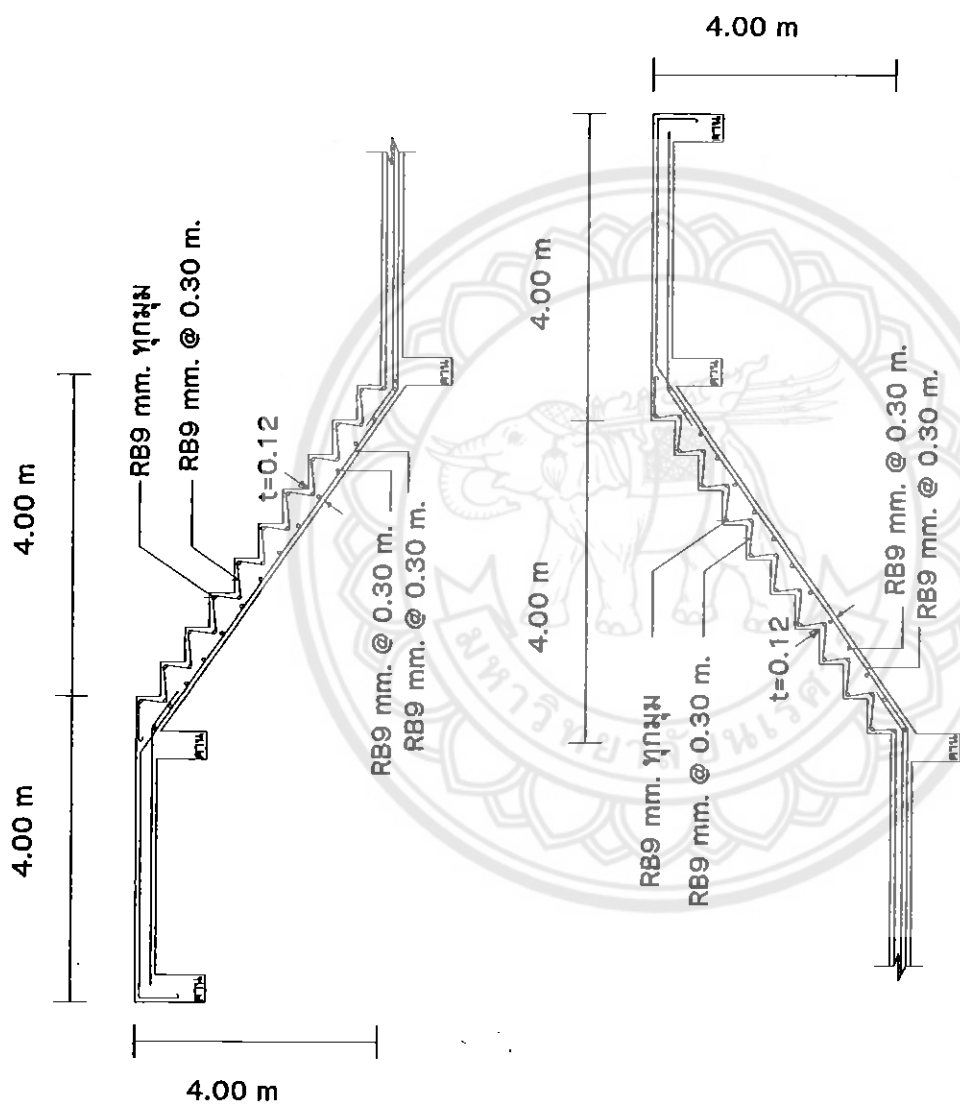




F1

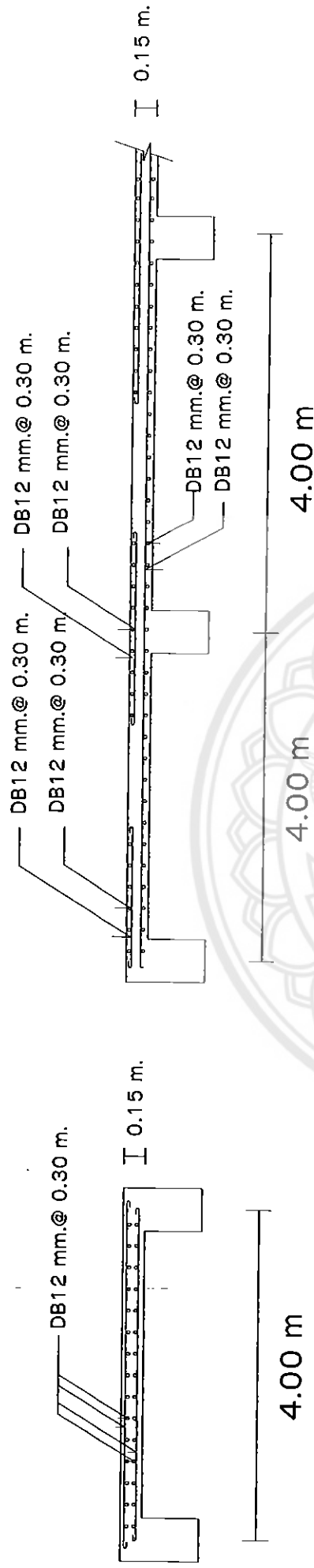
Section คาน,ฐานราก





Detail บันได

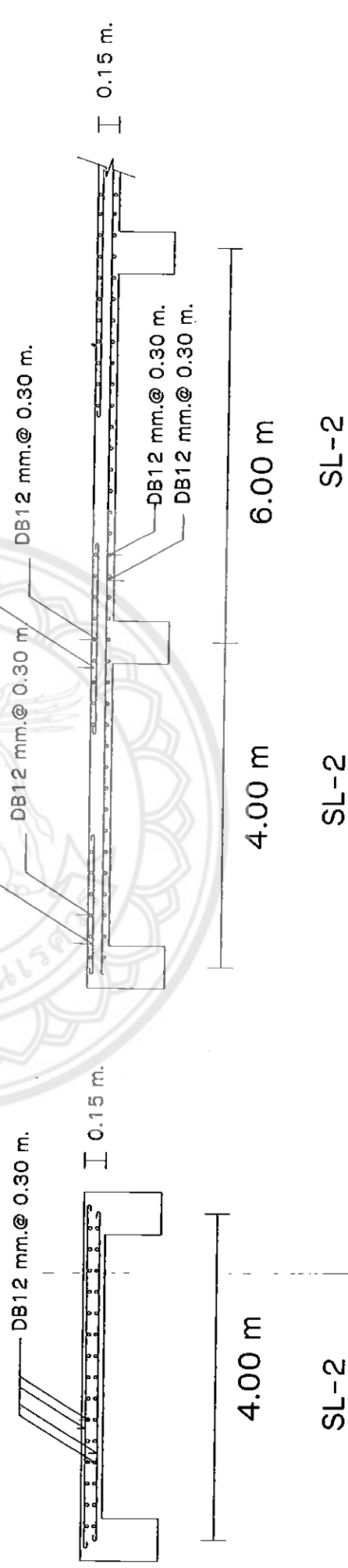
รูปประกอบไม่ได้มาตรฐาน



SL-1

SL-1

SL-1



SL-2

SL-2

SL-2

Detail ฟัน

รูปประกอบไม่ได้มาตรฐาน

DB12 mm.@ 0.30 m.

I 0.15 m.

3.00 m

SL-3

DB12 mm.@ 0.30 m.

DB12 mm.@ 0.30 m.

DB12 mm.@ 0.30 m.

DB12 mm.@ 0.30 m.

4.00 m

SL-3

4.00 m

SL-3

DB16 mm.@ 0.25 m.

I 0.15 m.

2.00 m

SL-4

DB16 mm.@ 0.25 m.

DB16 mm.@ 0.25 m.

DB16 mm.@ 0.25 m.

DB16 mm.@ 0.25 m.

4.00 m

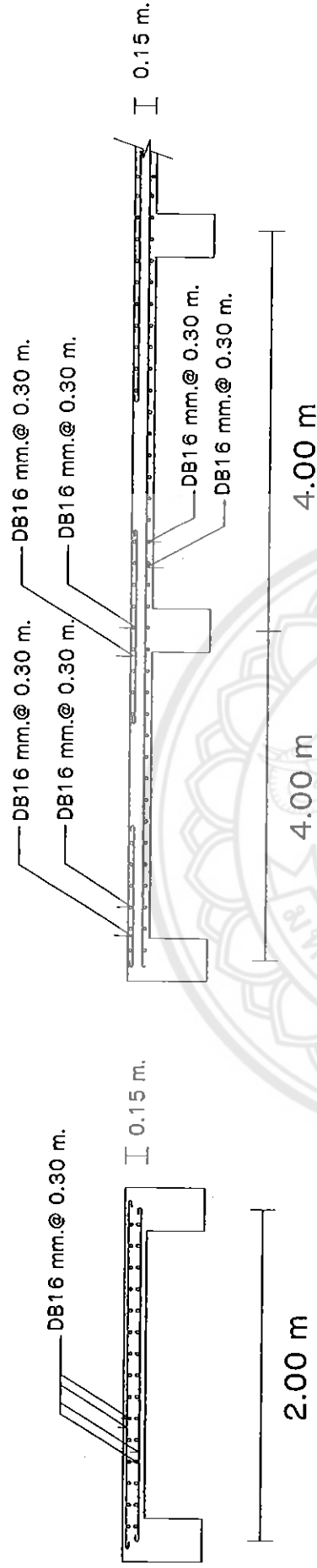
SL-4

4.00 m

SL-4

Detail ฟัน

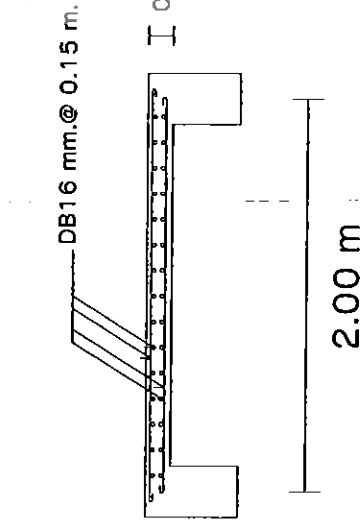
รูปประกอบไม้ไผ่มาตรฐาน



SL-5

SL-5

SL-5



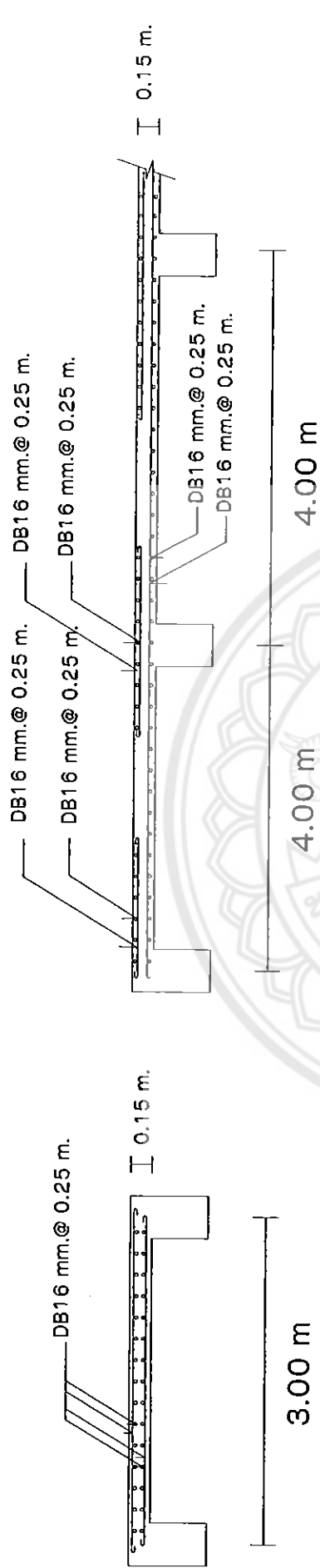
SL-6

SL-5

SL-6

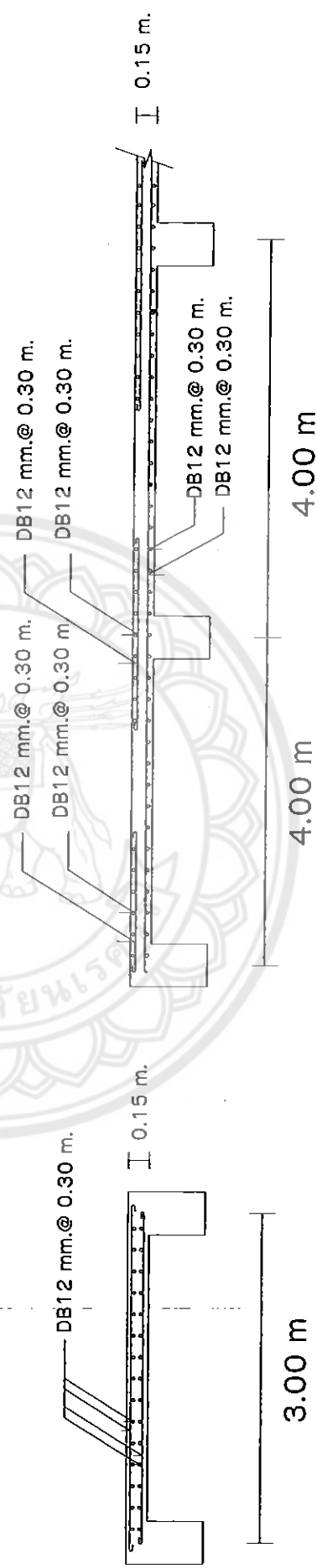
Detail ฟัน

รูปประกอบไม่ได้มาตรฐาน



2-75

2-TS



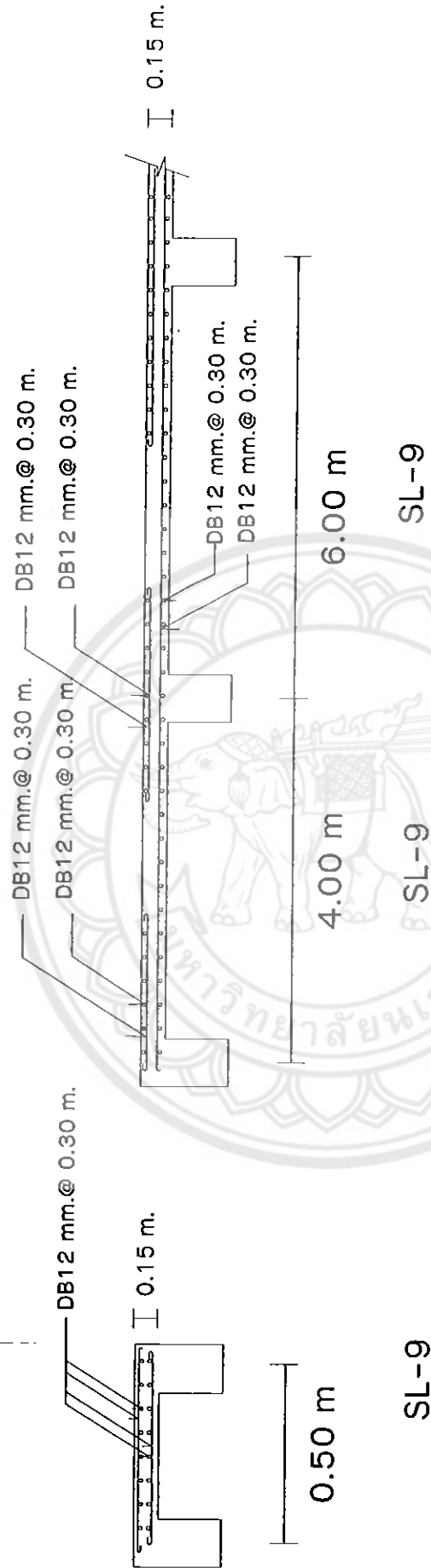
8-75

8-75

8-75

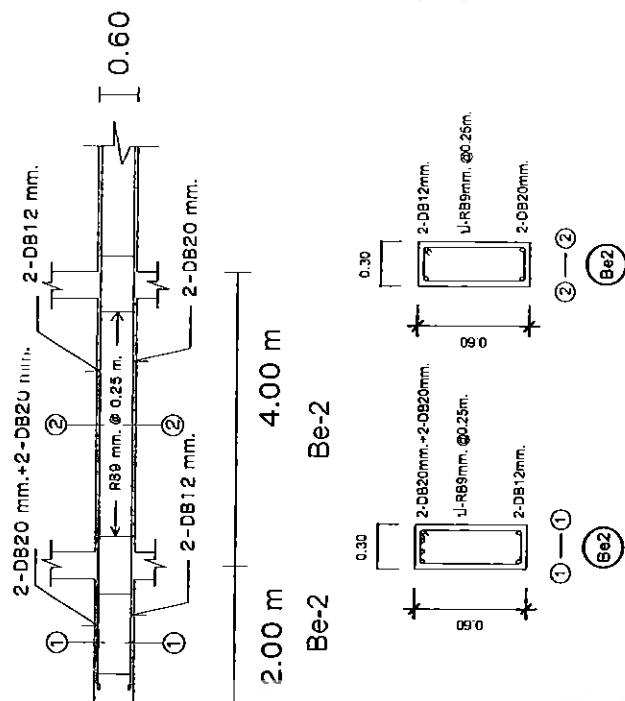
Detail พิมพ์

รูปประกอบไม่ได้มาตรฐาน⁴

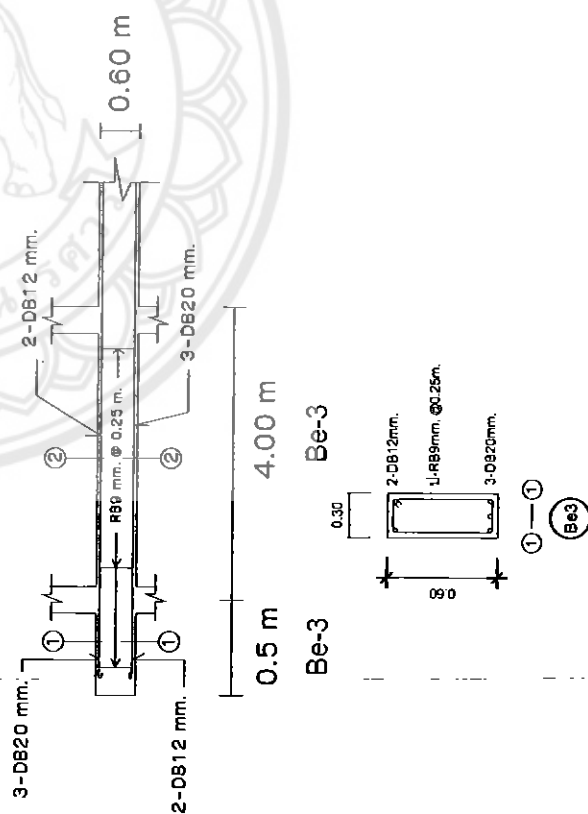
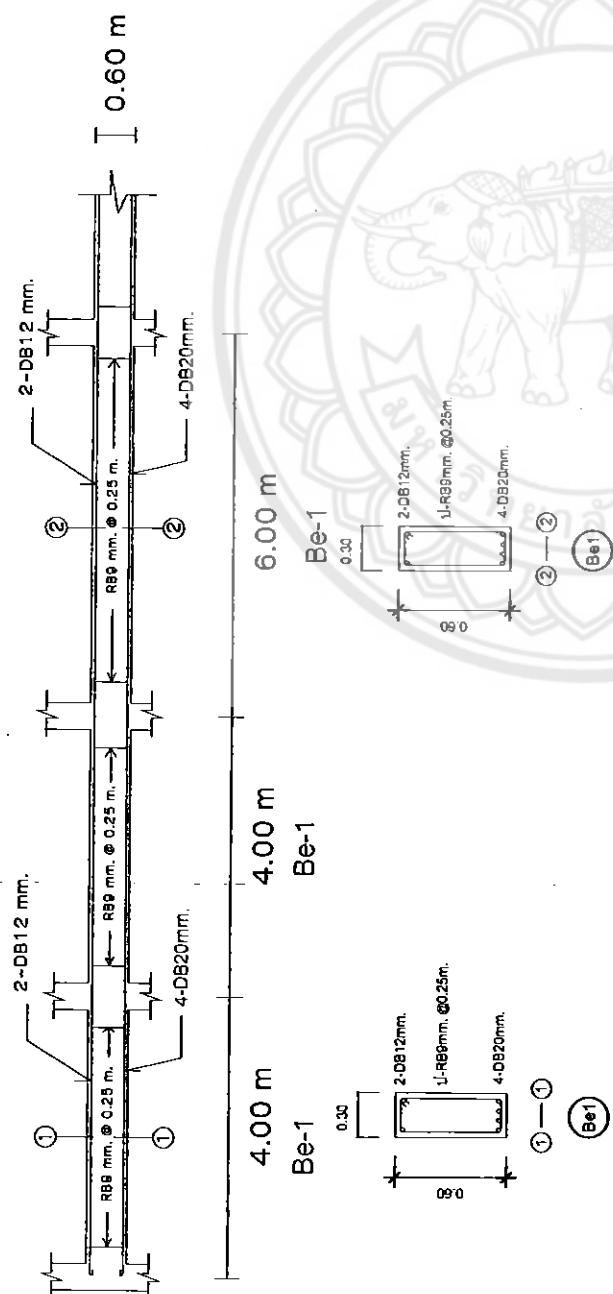


Detail พื้น

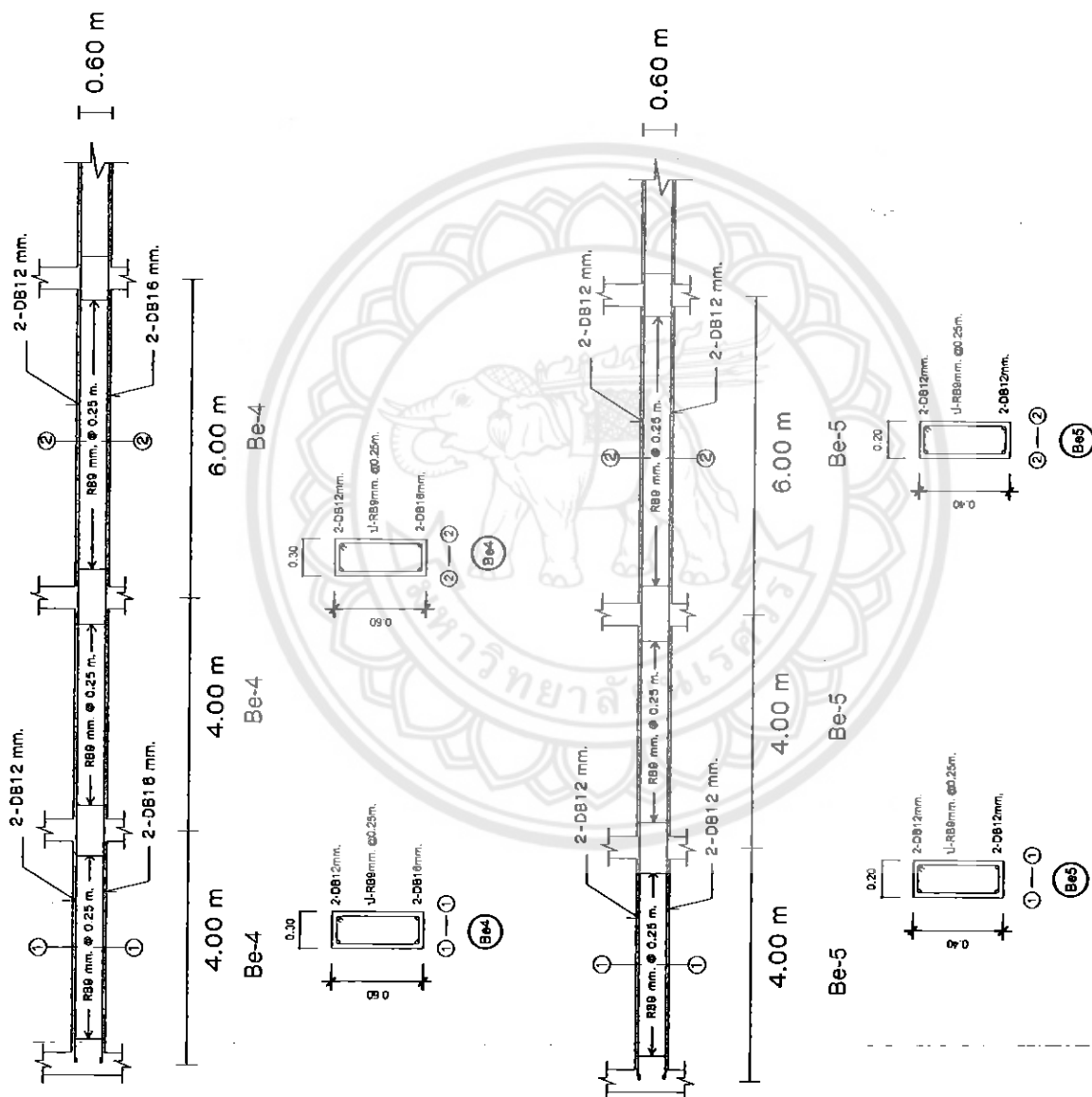
รูปประกอบไม้เดือย



Detail คาน

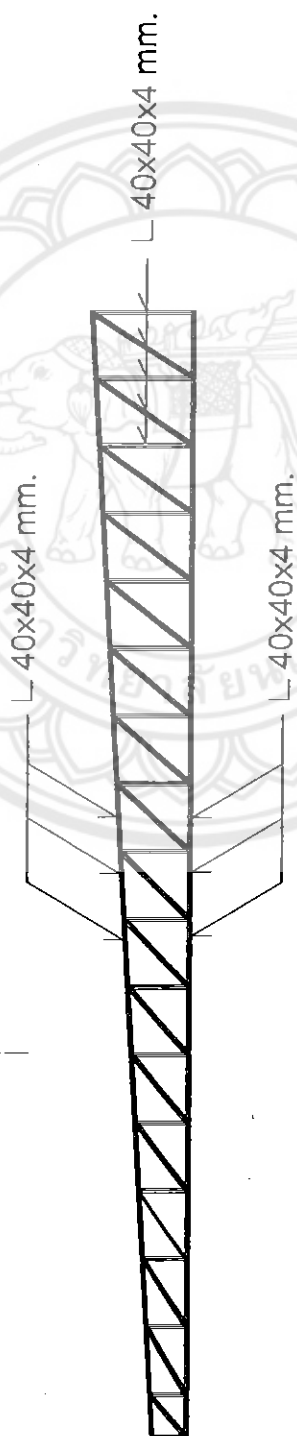


รูปประกอบไม้ไผ่มาตรฐาน



Detail คาน

รูปประกอบไม้ไผ่มาตรฐาน



โครง TRUSS T1



โครง TRUSS T2

รายการประกอบแบบก่อสร้าง

โครงการ (PROJECT)	อาคารปฏิบัติการ วิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี ระดับมาตรฐานที่ใช้ในการก่อสร้าง + 0.00 ระดับพื้นเดิม + 0.72 ระดับชั้น 1 + 4.22 ระดับชั้น 2 + 8.22 ระดับโครงสร้าง - ระดับการก่อสร้างส่วนอื่น ๆ ให้ดูจากแปลนการก่อสร้าง - ในกรณีแบบทางสถาปัตย์กรรมไม่ตรงกัน ให้ยึดตามละเอียดเป็นสำคัญ หรือสอบถามทางผู้ออกแบบ ขนาดความลึกของฐานราก ตามที่กำหนดไว้ในแบบ
1. งานระดับ (LEVELLING WORKS)	
2. งานฐานราก (FOUNDATION WORKS)	
3. งานพื้น	พื้นโดยทั่วไปเป็น คสล. SLAB ON BEAM สามารถรับน้ำหนักบรรทุกจรไม่น้อยกว่า 800 กก./ตรม. ลักษณะของพื้นมีงานที่กำหนดไว้ในแบบดังต่อไปนี้ [1] พื้นคอนกรีตเสริมเหล็กเรียบ มั่น : (ห้องเรียน) [2] พื้นกระเบื้องเซรามิคขนาด 8" x 8" ชนิดไม่มัน : (ห้องน้ำ) - วิธีปูกระเบื้องต้องได้แนวตรงกันตลอดทุกด้าน กระเบื้องปูให้ตรงหรือปูให้เข้ากันเป็นชั้นลาด - SLOPE ของพื้นห้องน้ำหรือส่วนอื่น ๆ ให้ที่ใดหน้า SLOPE จะต้องระบุไว้โดยไม่มีข้อสงสัยว่า 1 : 200 - วิธีการผสมน้ำซีเมนต์ ให้ปฏิบัติตามคำแนะนำของบริษัทยาซีเมนต์อย่างเคร่งครัด
4. งานผนัง (PARTITION WORKS)	ผนังโดยทั่วไป ผิวฉาบปูนเรียบทั้งภายในและภายนอก ขกเว้นตามที่กำหนดไว้เป็นอย่างอื่น ลักษณะของพื้นผิวดังนี้ ▲ ผนังก่อครึ่งแผ่น ผิวฉาบปูนเรียบ ทาสี ▲ ผนังก่อเต็มแผ่น เรียบ ไม่ฉาบปูน ไม่ทาสี ▲ ผนังก่อ กุญแจบึง 8x12" ▲ ผนังก่อ สี่เหลี่ยมคางหมู ขนาด เล็กกึ่งกลาง [1] ฝ้าเพดานภายใน ใช้โปรไฟล์รูปตัว U ขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 มม. ชนิดธรรมดา [2] ฝ้าเพดานห้องน้ำ ใช้โปรไฟล์รูปตัว U ขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 มม. ชนิดทึบ
5. ฝ้าเพดาน (CEILING WORKS)	
6. งานหลังคา (ROOF WORKS)	- หลังคาฉาบด้วย Metal Sheet สีสีกาชาทาสี - ใต้หลังคาติดตั้งฉนวนกันความร้อน คราสี - โครงสร้างหลังคาใช้โครงเหล็กขนาดตามแบบที่กำหนดไว้ - ผนัง ระเบียงติดตั้งตามมาตรฐานบริษัทผู้ผลิตสินค้า

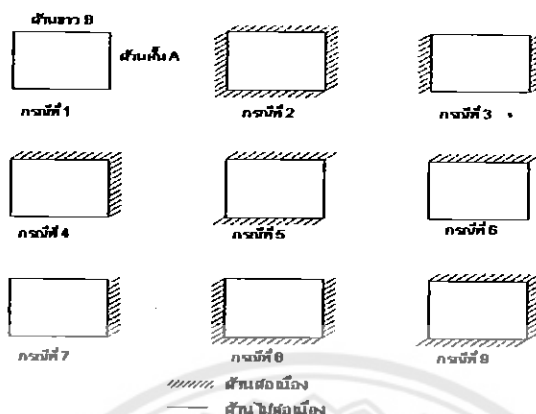
รายการคำนวณแผ่นพื้น คาน ฐานราก หลังคา

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นสองทางวิธี 3 (ว.ส.ท. ตาราง 9104 - 9106)

โครงการ : Lab Envi and Chem
โดย :
แผ่นพื้น : S-1

03/22/10
10:56 PM

คำนวณ



วัสดุ	เหล็กเสริม	เช่น SD 40, SR 24	SD 40	
แผ่นพื้น	กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'		240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
	เกร็ด (รูปและตัวเลข)		4	
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านสั้น)	4.00	0.30	เมตร
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านยาว)	4.00	0.30	เมตร
	A, B	3.70	3.70	เมตร
	$m = A/B$		1.00	
น้ำหนัก	น้ำหนัก (กิโลกรัมต่อตารางเมตร)	น้ำหนักคงที่	น้ำหนักจร	อื่น ๆ
		360	300	รวม
				660
หน้าตัด	ระยะห่างศูนย์กลางเหล็กเสริมหลัก		0.031	เมตร
	ระยะห่างศูนย์กลางเหล็กเสริมอีกทิศทางหนึ่ง		0.043	เมตร
	ความหนาปรากฏจากโมเมนต์ค้ำ และระยะห่าง		0.094	เมตร
	ความหนาต่ำสุด $t_{min} = \max\{(A+B)/90, 0.08\}$		0.082	เมตร
	ใช้ความหนา t		0.150	เมตร
	โมเมนต์ค้ำทาน $M_R = R \cdot b \cdot d^2$		1,976	กิโลกรัม-เมตร
เหล็กเสริม	เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)			
	ด้านสั้น	สัมประสิทธิ์	โมเมนต์ค้ำ	
	$M_{com.}$	0.050	452	
	$M_{discom.}$		88	
	M_{DL}^*	0.027	133	
	M_{LL}^*	0.032	131	
	M_{TL}^*	-	264	
	ด้านยาว	สัมประสิทธิ์	โมเมนต์ค้ำ	
	$M_{com.}$	0.050	452	
	$M_{discom.}$		88	
	M_{DL}^*	0.027	133	
	M_{LL}^*	0.032	131	
	M_{TL}^*	-	264	
ระยะเรียงสูงสุด	เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)			
	เหล็กด้านการบิดค้ำ	0.0018 b t	0.291	0.419
	ระยะเรียงสูงสุด	$\max\{3-1, 0.30\}$	0.300	0.300
แรงเฉือน	$(W \cdot A/3)$			
	ค่าลงคานที่รองรับ	814	814	กิโลกรัมต่อเมตร
หาค่า	หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s		1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
	โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s		0.45	
	$j = 1 - (1/(1 + f_s/(m \cdot f_c)))$		0.879	
	$R = (f_c \cdot j \cdot k)/2$		17,262	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นสองทางวิธีที่ 3 (ว.ส.ท. ตาราง 9104 - 9106)

โครงการ : Lab Envi and Chem

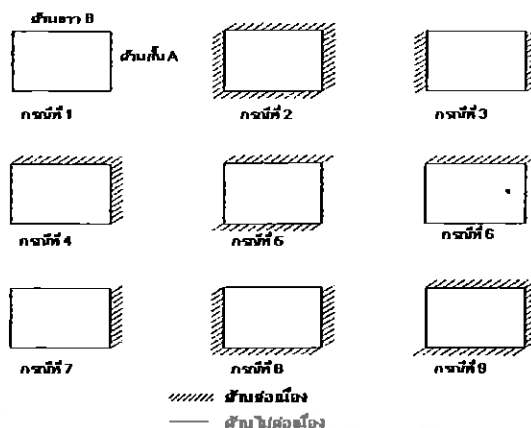
03/22/10

โดย :

10:56 PM

แผ่นพื้น : S-2

ตำแหน่ง



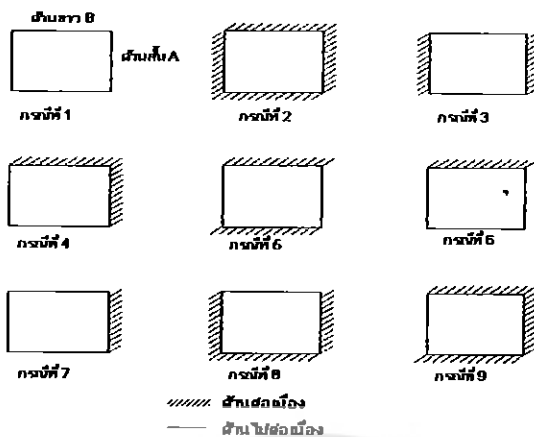
วัสดุ	เหล็กเสริม	เช่น SD 40, SR 24	:	SD 40	
	กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'	:	240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร	
แผ่นพื้น	กรณี (ดูรูปแล้วเลือกใส่หมายเลข)	:	8		
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านสั้น)	4.00	0.30	เมตร	
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านยาว)	4.00	0.30	เมตร	
	A, B	3.70	3.70	เมตร	
	$m = A/B$	:	1.00		
น้ำหนัก	น้ำหนัก (กิโลกรัมต่อตารางเมตร)	น้ำหนักคงที่	น้ำหนักจร	อื่น ๆ	รวม
		360	300	0	660
หน้าตัด	ระยะห่างศูนย์กลางเหล็กเสริมหลัก	:	0.031	เมตร	
	ระยะห่างศูนย์กลางเหล็กเสริมอีกทิศทางหนึ่ง	:	0.043	เมตร	
	ความหนาประมาณจากโมเมนต์ตัด และระยะห่าง	:	0.100	เมตร	
	ความหนาต่ำสุด $t_{min} = \max\{(A+B)/90, 0.08\}$	:	0.082	เมตร	
	ใช้ความหนา t	:	0.150	เมตร	ใช้ได้
	โมเมนต์ต้านทาน $M_R = R \cdot b \cdot d^2$	:	1,976	กิโลกรัม-เมตร	ใช้ได้
เหล็กเสริม	เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)				
	ด้านสั้น	สัมประสิทธิ์	โมเมนต์ตัด	A_s	10 12 16 20
	M_{cm}	0.033	298	1.68	0.468 0.674 1.199 1.873
	M_{dm}		71	0.40	1.961 2.824 5.021 7.845
	M_{DL}^+	0.020	99		
	M_{UL}^+	0.028	115		
	M_{TL}^+		214	1.20	0.654 0.941 1.674 2.615
	ด้านยาว	สัมประสิทธิ์	โมเมนต์ตัด		
	M_{cm}	0.061	551	3.45	0.228 0.328 0.583 0.911
	M_{dm}		79	0.49	1.592 2.293 4.076 6.368
	M_{DL}^+	0.023	113		
	M_{UL}^+	0.030	123		
	M_{TL}^+		237	1.48	0.531 0.764 1.359 2.123
ระยะเรียงสูงสุด	เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)				
	เหล็กด้านการบิดดัด	0.0018 b	0.291	0.419	0.745 1.164 เมตร
	ระยะเรียงสูงสุด	บท [3-1, 0.30]	0.300	0.300	0.300 0.300 เมตร
แรงเฉือน	$(W \cdot A/3)$ $(W \cdot A/3) \cdot (3-m^2)/2$				
	ถ่ายลงคานที่รองรับ		814	814	กิโลกรัมต่อเมตร

ปริมาณ	หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, S	1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
	โมดูลัสบิดหมุนของเหล็กเสริม, E_s	0.45	
	$j = 1 - (1/(1 + f_s/n \cdot f_c))^{1/3}$	0.879	
	$R = (f_c \cdot j \cdot k)/2$	17,262	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นสองทางวิธีที่ 3 (ว.ส.ท. ตาราง 9104 - 9106)
 โครงการ : Lab Envi and Chem
 โดย :
 แผ่นพื้น : S-4

03/22/10
 10:56 PM

ตำแหน่ง



วัสดุ	เหล็กเสริม	แบบ SD 40, SR 24	SD 40	
แผ่นพื้น	กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'		240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
	กรณี (ดูรูปแล้วเลือกใส่หมายเลข)		8	
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านสั้น)	4.00	0.30	เมตร
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านยาว)	6.00	0.30	เมตร
	A, B	3.70	5.70	เมตร
	$m = A/B$		0.65	
น้ำหนัก	น้ำหนัก (กิโลกรัมต่อตารางเมตร)	น้ำหนักคงที่	น้ำหนักจร	อันดับ ๑
		360	300	0
				รวม 660
หน้าตัด	ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมหลัก		0.031	เมตร
	ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมอีกทิศทางหนึ่ง		0.043	เมตร
	ความหนาประมาณจากโมเมนต์คัต และระยะหุ้ม		0.106	เมตร
	ความหนาต่ำสุด $f_{min} = \max\{(A+B)/90, 0.08\}$		0.104	เมตร
	ใช้ความหนา f		0.150	เมตร
	โมเมนต์ต้านทาน $M_R = R \cdot b \cdot d^2$		1,976	กิโลกรัม-เมตร
เหล็กเสริม				
	ด้านสั้น	สัมประสิทธิ์	โมเมนต์คัต	เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)
				A_s 10 12 16 20
	$M_{cond.}^-$	0.075	679	3.82 0.205 0.296 0.526 0.822
	$M_{discond.}^-$		156	0.88 0.895 1.289 2.291 3.580
	M_{DL}^+	0.045	221	
	M_{UL}^+	0.060	247	
	M_{TL}^+		468	2.63 0.298 0.430 0.764 1.193
	ด้านยาว	สัมประสิทธิ์	โมเมนต์คัต	
	$M_{cond.}^-$	0.023	489	3.06 0.257 0.370 0.657 1.027
	$M_{discond.}^-$		68	0.43 1.847 2.660 4.728 7.388
	M_{DL}^+	0.009	101	
	M_{UL}^+	0.011	103	
	M_{TL}^+		204	1.28 0.616 0.887 1.576 2.463
ระยะเรียงสูงสุด				เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)
	เหล็กด้านการบิดคด	0.0018 b l		0.291 0.419 0.745 1.164
	ระยะเรียงสูงสุด	$m \cdot \{3 \cdot l, 0.30\}$		0.300 0.300 0.300 0.300
แรงเฉือน				
				$(W \cdot A/3)$ $(W \cdot A/3) \cdot (3 \cdot m^2)/2$
	ถ่ายลงคานที่รองรับ		814	1,050
				กิโลกรัมต่อเมตร

หาค่า ϕ : หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s : 1,700 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
 โมดูลัสขีปนของเหล็กเสริม, E_s : 0.45
 $j = 1 - (1/(1 + f_s/(m \cdot f_c))) / 3$: 0.879
 $R = (f_c \cdot j \cdot k) / 2$: 17.262 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นสองทางวิธีที่ 3 (ว.ส.ท. ตาราง 9104 - 9106)

โครงการ : Lab Envi and Chem

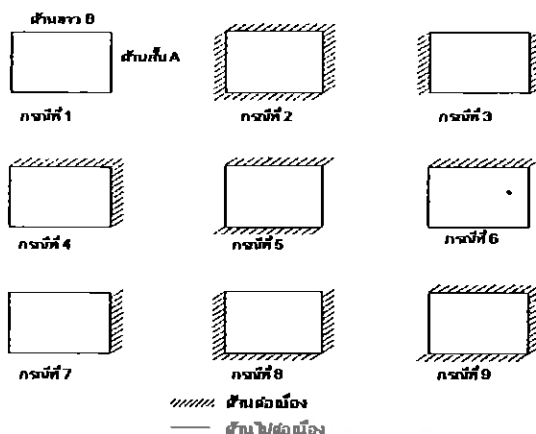
03/22/10

โดย

10:56 PM

แผ่นท้าย : S-6

ตำแหน่ง



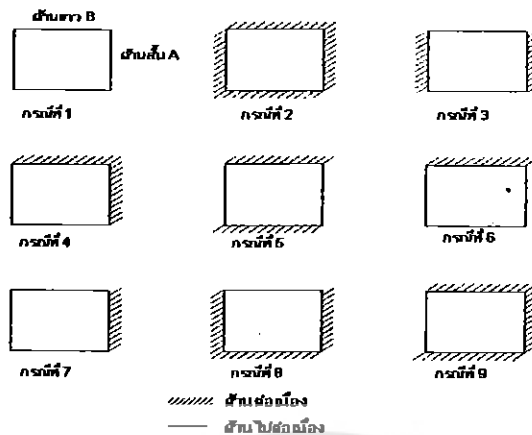
วัสดุ	เหล็กเสริม	แบบ SD 40, SR 24					SD 40			
	กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'						240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		
แผ่นพื้น	กรณี (ดูรูปแล้วเลือกใส่หมายเลข)						4			
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านสั้น)			4.00			0.30	เมตร		
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านยาว)			6.00			0.30	เมตร		
	A, B			3.70			5.70	เมตร		
	$m = A/B$						0.65			
น้ำหนัก	น้ำหนัก (กิโลกรัมต่อตารางเมตร)		น้ำหนักคงที่	น้ำหนักจร		อื่น ๆ		รวม		
			360	300		0		660		
หน้าตัด	ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมหลัก						0.031	เมตร		
	ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมอีกทิศทางหนึ่ง						0.043	เมตร		
	ความหนาประมาณจากโมเมนต์ดัด และระยะหุ้ม						0.110	เมตร		
	ความหนาต่ำสุด $t_{min} = \max\{(A+B)/90, 0.08\}$						0.104	เมตร		
	ใช้ความหนา t						0.150	เมตร		
	โมเมนต์ต้านทาน $M_R = R \cdot b \cdot d^2$						1,976	กิโลกรัม-เมตร		
									ใช้ได้	
เหล็กเสริม			เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)							
	ด้านสั้น	สัมประสิทธิ์	โมเมนต์ดัด	A_s	10	12	16	20		
	M_{com}^-	0.086	775	4.36	0.180	0.259	0.461	0.720		
	$M_{dis com}^-$		169	0.95	0.824	1.187	2.110	3.297		
	M_{DL}^+	0.051	249							
	M_{LL}^+	0.063	259							
	M_{TL}^+	-	508	2.86	0.275	0.396	0.703	1.099		
	ด้านยาว	สัมประสิทธิ์	โมเมนต์ดัด							
	M_{com}^-	0.014	304	1.90	0.412	0.594	1.055	1.649		
	$M_{dis com}^-$		68	0.43	1.847	2.660	4.728	7.388		
	M_{DL}^+	0.009	101							
	M_{LL}^+	0.011	103							
	M_{TL}^+	-	204	1.28	0.616	0.887	1.576	2.463		
ระยะเรียงสูงสุด				เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)						
	เหล็กด้านการยึดเหนี่ยว	0.0018 b l		0.291	0.419	0.745	1.164		เมตร	
	ระยะเรียงสูงสุด	ตามที่ $\{3-l, 0.30\}$		0.300	0.300	0.300	0.300		เมตร	
แรงเฉือน				$(W \cdot A/v)$	$(W \cdot A/v) \cdot (3-m^2)/2$					
	ถ่ายลงคานที่รองรับ		814			1,050			กิโลกรัมต่อเมตร	
ห้ามลบน	หน่วยแรงในงานของเหล็กเสริม, f_s						1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		
	โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s						0.45			
	$j = 1 - (1/(1 + f_s/(n \cdot f_c)))^{1/3}$						0.879			
	$R = (f_s \cdot j \cdot k)/2$						17.262	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นสองทางวิธีที่ 3 (ว.ส.ท. ตาราง 9104 - 9106)

โครงการ : Lab Envi and Chem
โดย :
แผ่นพื้น : S-7

03/22/10
10:56 PM

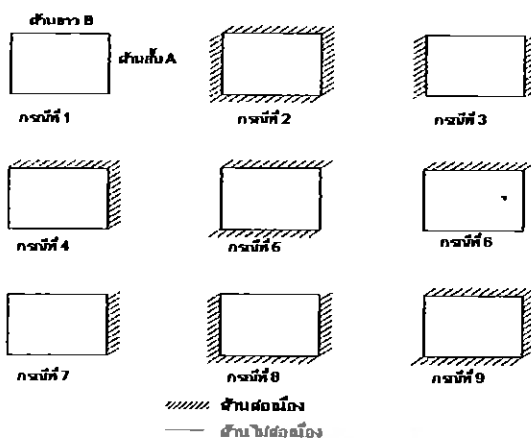
ตำแหน่ง



วัสดุ	เหล็กเสริม	เช่น SD 40, SR 24	SD 40	
แผ่นพื้น	กำลังอัดระยะของคอนกรีต, f'_c		240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
	กรณี (ดูรูปแล้วเลือกใส่หมายเลข)		8	
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านสั้น)	3.00	0.30	เมตร
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านยาว)	4.00	0.30	เมตร
	A, B	2.70	3.70	เมตร
	$m = A/B$		0.73	
น้ำหนัก	น้ำหนัก (กิโลกรัมต่อตารางเมตร)	น้ำหนักคงที่	น้ำหนักจร	อื่น ๆ
		360	300	0
				รวม 660
หน้าตัด	ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมหลัก		0.031	เมตร
	ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมอีกทิศทางหนึ่ง		0.043	เมตร
	ความหนาประมาณจากโบเมนต์ตัด และระยะหุ้ม		0.086	เมตร
	ความหนาต่ำสุด $t_{min} = \max\{(A+B)/90, 0.08\}$		0.080	เมตร
	ใช้ความหนา t		0.150	เมตร
	โบเมนต์ด้านทาน $M_R = R \cdot b \cdot d^2$		1,976	กิโลกรัม-เมตร
เหล็กเสริม				
	ด้านสั้น	สัมประสิทธิ์	โบเมนต์ตัด	เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)
				A_s 10 12 16 20
	$M_{cont.}$	0.065	314	1.76 0.445 0.641 1.139 1.780
	$M_{discont.}$		72	0.40 1.953 2.812 4.999 7.811
	M_{DL}^*	0.038	101	
	M_{LL}^*	0.052	114	
	M_{TL}^*	-	215	1.21 0.651 0.937 1.666 2.604
	ด้านยาว	สัมประสิทธิ์	โบเมนต์ตัด	
	$M_{cont.}$	0.032	287	1.80 0.437 0.629 1.119 1.748
	$M_{discont.}$		40	0.25 3.167 4.560 8.106 12.666
	M_{DL}^*	0.012	58	
	M_{LL}^*	0.015	61	
	M_{TL}^*	-	119	0.74 1.056 1.520 2.702 4.222
ระยะเรียงสูงสุด				เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)
	เหล็กด้านการบิดคด	0.0018 $b t$	0.291	0.419 0.745 1.164
	ระยะเรียงสูงสุด	ตามที่ $\{3, l, 0.30\}$	0.300	0.300 0.300 0.300
แรงเฉือน				
	ถ่ายลงคานที่รองรับ		$(W \cdot A/3)$ 594	$(W \cdot A/3) \cdot (3-m^2)/2$ 733
				กิโลกรัมต่อเมตร

ห้ามลบ	หน่วยแรงในงานของเหล็กเสริม, f_s	1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
	โมดูลัสบิดของเหล็กเสริม, E_s	0.45	
	$j = 1 - (I/(I + f_s/n \cdot f_c))/3$	0.879	
	$R = (f_c \cdot j \cdot k)/2$	17,262	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นสองทางวิธีที่ 3 (ว.ส.ท. ตาราง 9104 - 9106)		
โครงการ	Lab Envi and Chem	03/22/10
โดย		10:56 PM
แผ่นพื้น	S-8	คำนวณ



วัสดุ	เหล็กเสริม	แผ่น SD 40, SR 24	SD 40	
	กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c		240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แผ่นพื้น	กรณี (รูปแล้วเลือกใส่หมายเลข)		9	
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านสั้น)	3.00	0.30	เมตร
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านยาว)	4.00	0.30	เมตร
	A, B	2.70	3.70	เมตร
	$m = A/B$		0.73	
น้ำหนัก	น้ำหนัก (กิโลกรัมต่อตารางเมตร)	น้ำหนักคงที่	น้ำหนักจร	อื่น ๆ
		360	300	0
				รวม 660
หน้าตัด	ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมหลัก		0.031	เมตร
	ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมอีกทิศทางหนึ่ง		0.043	เมตร
	ความหนาประมาณจากโมเมนต์ตัด และระยะหุ้ม		0.090	เมตร
	ความหนาต่ำสุด $t_{min} = \max\{A/90, 0.08\}$		0.080	เมตร
	ใช้ความหนา t		0.150	เมตร
	โมเมนต์ต้านทาน $M_R = R \cdot b \cdot d'$		1,976	กิโลกรัม-เซนติเมตร
เหล็กเสริม	เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)			
	ด้านสั้น	สัมประสิทธิ์	โมเมนต์ตัด	A_s
				10 12 16 20
	$M_{cond.}$	0.080	384	2.16 0.364 0.524 0.931 1.455
	$M_{dev. cond.}$		63	0.36 2.200 3.169 5.633 8.802
	M_{DL}^*	0.032	85	
	M_{LL}^*	0.048	106	
	M_{TL}^*		190	1.07 0.733 1.056 1.878 2.934
	ด้านยาว	สัมประสิทธิ์	โมเมนต์ตัด	
	$M_{cond.}$	0.012	110	0.69 1.139 1.640 2.916 4.556
	$M_{dev. cond.}$		27	0.17 4.708 6.779 12.051 18.830
	M_{DL}^*	0.006	32	
	M_{LL}^*	0.012	48	
	M_{TL}^*		80	0.50 1.569 2.260 4.017 6.277
ระยะเรียงสูงสุด	เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)			
	เหล็กด้านการบิดคด	0.0018 b t	0.291 0.419 0.745 1.164	เมตร
	ระยะเรียงสูงสุด $max\{3 \cdot t, 0.30\}$		0.300 0.300 0.300 0.300	เมตร
แรงเฉือน	$(W \cdot A/3)$ $(W \cdot A/3) \cdot (3 \cdot m^2)/2$			
	ถ่ายลงคานที่รองรับ	594	733	กิโลกรัมต่อเมตร
ห้ามลบ	หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s		1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
	โมดูลัสบิดทวนของเหล็กเสริม, E_s		0.45	
	$j = 1 - (1/(1 + f_s/n \cdot f_c))^{1/3}$		0.879	
	$R = (f_c \cdot j \cdot k)/2$		17,262	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นสองทางวิธีที่ 3 (ว.ส.ท. ตาราง 9104 - 9106)

โครงการ : Lab Envi and Chem

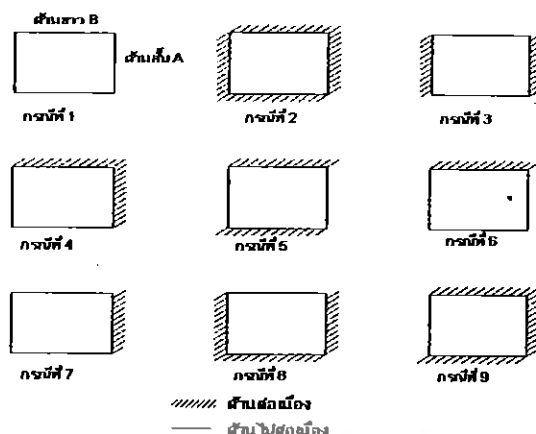
03/22/10

โดย :

11:03 PM

แผ่นพื้น : S-9

คำนวณ



วัสดุ	เหล็กเสริม เป็น SD 40, SR 24	:	SD 40				
	กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'	:	240				กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แผ่นพื้น	กรณี (ดูรูปแล้วเลือกใส่หมายเลข)	:	4				
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านสั้น)	:	3.00	0.30			เมตร
	ระยะระหว่างศูนย์กลางที่รองรับ และความกว้างคาน (ด้านยาว)	:	4.00	0.30			เมตร
	A, B	:	2.70	3.70			เมตร
	$m = A/B$	:		0.73			
น้ำหนัก	น้ำหนัก (กิโลกรัมต่อตารางเมตร)	น้ำหนักคงที่	น้ำหนักจร	อื่น ๆ	รวม		
		360	300	0	660		
หน้าตัด	ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมหลัก	:		0.031			เมตร
	ระยะหุ้มถึงศูนย์กลางเหล็กเสริมอีกทิศทางหนึ่ง	:		0.043			เมตร
	ความหนาประมาณจากโบเมนส์ตัด และระยะหุ้ม	:		0.090			เมตร
	ความหนาต่ำสุด $t_{min} = \max\{(A+B)/90, 0.08\}$	:		0.080			เมตร
	ใช้ความหนา t	:		0.150		เมตร	ใช้ได้
	โบเมนส์ต้านทาน $M_R = R \cdot b \cdot d^2$	:		1,976	กิโลกรัม-เมตร		ใช้ได้
เหล็กเสริม	เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)						
	ด้านสั้น	สัมประสิทธิ์	โบเมนส์ตัด	A_s	10	12	16 20
	M_{com}^-	0.079	380	2.14	0.367	0.529	0.940 1.469
	$M_{dis com}^-$		79	0.45	1.761	2.536	4.508 7.044
	M_{DL}^+	0.045	118				
	M_{UL}^+	0.055	120				
	M_{TL}^+	-	238	1.34	0.587	0.845	1.503 2.348
	ด้านยาว	สัมประสิทธิ์	โบเมนส์ตัด				
	M_{com}^-	0.021	190	1.19	0.662	0.953	1.694 2.647
	$M_{dis com}^-$		40	0.25	3.167	4.560	8.106 12.666
	M_{DL}^+	0.012	58				
	M_{UL}^+	0.015	61				
	M_{TL}^+	-	119	0.74	1.056	1.520	2.702 4.222
ระยะเรียงสูงสุด	เส้นผ่านศูนย์กลาง (มิลลิเมตร) และระยะเรียง (เมตร)						
	เหล็กด้านการยึดเหนี่ยว	0.0018 b l		0.291	0.419	0.745	1.164 เมตร
	ระยะเรียงสูงสุด	$mt\{3-l, 0.30\}$		0.300	0.300	0.300 0.300	เมตร
แรงเฉือน	$(W \cdot A/3)$ $(W \cdot A/3) \cdot (1-m^2)/2$						
	ถ่ายลงคานที่รองรับ		594		733		กิโลกรัมต่อเมตร
หาคณ	หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s					1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
	โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s					0.45	
	$j = 1 - (1/(1 + f_s/n \cdot f_c))^{1/3}$					0.879	
	$R = (f_c \cdot j \cdot k)/2$					17,262	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นทางเดียว หรือ แผ่นพื้นขึ้น ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน			
โครงการ	Lab Envi and Chem	แฟ้มข้อมูล	03/22/10
โดย			11:04 PM
คานหมายเลข	S-10	ตำแหน่ง	
วัสดุ กลสมบัตินี้			
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s		1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s		2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'		240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c		108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c'^{0.5}$		235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$\rho = E_s/E_c; E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		9	
$k = 1/[1 + \rho/(n \cdot f_c)]$		0.364	
$j = 1 - k/3$		0.879	
$R = f_c/2 \cdot j \cdot k$		17.262	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ความหนาแน่นที่ปัดต้องตรวจสอบการแอ่น หรือ โค้งตัว			
	กรณี	ความหนาแน่น	
1 ปลายไม่ค้ำเนื่องสองด้าน	0.20	b	1.00 เมตร
2 ปลายค้ำเนื่องด้านเดียว	0.17	l	0.20 เมตร
3 ปลายค้ำเนื่องสองด้าน	0.13	กรณี	2 ใช้ได้
4 คานยื่น	0.40		
ระยะหุ้ม		0.025	เมตร
ความยาวช่วงคาน		4.00	เมตร
น้ำหนักบรรทุกคงที่		480	กิโลกรัม-เมตร
น้ำหนักบรรทุกจร		300	กิโลกรัม-เมตร
น้ำหนักวัสดุค้ำ และอื่น ๆ		0	กิโลกรัม-เมตร
โมเมนต์ค้ำสูงสุด, M_{max}		1,560	กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือนสูงสุด, V_{max}		1,560	กิโลกรัม
เหล็กเสริมหลัก (ขนาด, ระยะเรียง)	16	0.300	มิลลิเมตร, เมตร
เหล็กด้านการยึดเหนี่ยว (ขนาด, ระยะเรียง)	16	0.300	มิลลิเมตร, เมตร
ความลึกประสิทธิภาพ, d		0.167	เมตร
$M_r = R \cdot b \cdot d^2$		4,814	กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก		Single	ใช้ได้
เหล็กเสริม และเหล็กเสริมด้านการยึดเหนี่ยว (ตารางเซนติเมตร)		ต้องการ	เสริมจริง
$A_s = M_r / f_s \cdot j \cdot d$		6.25	6.70 ใช้ได้
$A_s - \text{กัก}$	$[0.0018 \cdot 0.0020 \cdot 0.0025] \cdot b \cdot l$	3.60	6.70 ใช้ได้
$A_s - \text{กัก}$ อีกด้านหนึ่ง	$[0.0018 \cdot 0.0020 \cdot 0.0025] \cdot b \cdot l$	5.00	6.70 ใช้ได้
แรงเฉือน V_c	$= 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$		7,503 กิโลกรัม
V	$= V - 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$		ไม่มี ใช้ได้
เส้นรอบรูป เพื่อถ่ายเทแรงยึดเหนี่ยว			
หน่วยแรงยึดเหนี่ยว, หน่วยแรงที่ยอมให้, u		15.64	35.00 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
เส้นรอบรูปเหล็กเสริมที่ต้องการ, ใช้จริง		6.80	16.76 ใช้ได้

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นทางเดียว หรือแผ่นพื้นป็น ค.ส.ล. โดยวิธีหยาบแรงใช้งาน			
โครงการ	Lab Envi and Chem	แฟ้มข้อมูล	03/22/10
โดย			11:04 PM
คานหมายเลข	S-11	ตำแหน่ง	
วัสดุ กลสบนั้			
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40
หยาบแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s		1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s		2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'		240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หยาบแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c		108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c'^{0.5}$		235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร	9	
$k = 1/[1 + f_s/(n \cdot f_c)]$		0.364	
$j = 1 - k/3$		0.879	
$R = f_c'/2 \cdot j \cdot k$		17.262	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ความหนาต่ำสุดที่ไม่ต้องตรวจสอบการแอ่น หรือ โกงตัว			
กรณี	ความหนาต่ำสุด		
1 ปลายโมต่อแป่องสองด้าน	0.20	b	1.00 เมตร
2 ปลายต่อแป่องด้านเดียว	0.17	l	0.15 เมตร
3 ปลายต่อแป่องสองด้าน	0.13	กรณี	3 ใช้ได้
4 คานยื่น	0.40		
ระยะหุ้ม		0.025	เมตร
ความยาวช่วงคาน		4.00	เมตร
น้ำหนักบรรทุกคงที่		360	กิโลกรัม-เมตร
น้ำหนักบรรทุกจร		300	กิโลกรัม-เมตร
น้ำหนักวัสดุคกแต่ง และอื่น ๆ		0	กิโลกรัม-เมตร
โมเมนต์ดัดสูงสุด, M_{max}		1,320	กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือนสูงสุด, V_{max}		1,320	กิโลกรัม
เหล็กเสริมหลัก (ขนาด, ระยะเรียง)	20	0.300	มิลลิเมตร, เมตร
เหล็กดำนการยึดเหนี่ยว (ขนาด, ระยะเรียง)	20	0.300	มิลลิเมตร, เมตร
ความลึกประสิทธิผล, d		0.115	เมตร
$M_r = R \cdot b \cdot d^2$		2,283	กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก		Single	ใช้ได้
เหล็กเสริม และเหล็กเสริมดำนการยึดเหนี่ยว (ตารางเซนติเมตร)	ต้องการ	เสริมจริง	
$A_s = M_r / f_s \cdot j \cdot d$	7.68	10.47	ใช้ได้
$A_s - min = [0.0018 / (0.0020 \cdot 0.0025)] \cdot b \cdot d$	2.70	10.47	ใช้ได้
$A_s - max = [0.0018 / (0.0020 \cdot 0.0025)] \cdot b \cdot d$	3.75	10.47	ใช้ได้
แรงเฉือน $V_c = 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$		5,167	กิโลกรัม
$V = V_c - 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$		ไม่มี	ใช้ได้
เส้นรอบรูป เพื่อถ่ายเทแรงยึดเหนี่ยว			
หยาบแรงยึดเหนี่ยว, หยาบแรงที่บอมให้, μ	12.51	35.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
เส้นรอบรูปเหล็กเสริมที่ต้องการ, ใช้จริง	10.44	20.94	ใช้ได้

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นทางเดียว หรือแผ่นพื้นยี่เยอ ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน				
โครงการ	Lab Envi and Chem	แฟ้มข้อมูล	03/22/10	
โดย			11:04 PM	
คานหมายเลข	S-12	ตำแหน่ง		
วัสดุ กลสมบัติ				
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c			240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{0.5}$			235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$g = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		9	
$k = 1/[1 + f_s/(g \cdot f'_c)]$			0.364	
$j = 1 - k/3$			0.879	
$R = f'_c/(2 \cdot j \cdot k)$			17.262	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ความหนาต่ำสุดที่ไม่ต้องตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งตัว				
	กรณี	ความหนาต่ำสุด		
1	ปลายไม่ต่อเนื่องสองด้าน	0.30	b	1.00 เมตร
2	ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.25	t	0.18 เมตร
3	ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.20	กรณี	3 แก้วใบ
4	คานยื่น	0.60		
ระยะหุ้ม			0.025	เมตร
ความยาวช่วงคาน			6.00	เมตร
น้ำหนักบรรทุกคงที่			432	กิโลกรัม-เมตร
น้ำหนักบรรทุกจร			300	กิโลกรัม-เมตร
น้ำหนักวัสดุตกแต่ง และอื่น ๆ			0	กิโลกรัม-เมตร
โมเมนต์ดัดสูงสุด, M_{max}			3,294	กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือนสูงสุด, V_{max}			2,196	กิโลกรัม
เหล็กเสริมหลัก (ขนาด, ระยะเรียง)		25	0.300	มิลลิเมตร, เมตร
เหล็กดัดการยึดเหนี่ยว (ขนาด, ระยะเรียง)		20	0.300	มิลลิเมตร, เมตร
ความลึกประสิทธิภาพ, d			0.143	เมตร
$M_u = R \cdot b \cdot d^2$			3,505	กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก			Single	ใช้ได้
เหล็กเสริม และเหล็กเสริมดัดการยึดเหนี่ยว (ตารางเซนติเมตร)		ต้องการ	เสริมจริง	
$A_s = M_u/(f_s \cdot j \cdot d)$		15.47	16.36	ใช้ได้
$A_s - min = [0.0018 \cdot (20,000 \cdot 0.0025)/b \cdot l]$		3.24	16.36	ใช้ได้
$A_s - min$ อีกด้านหนึ่ง		4.50	10.47	ใช้ได้
แรงเฉือน $V_c = 0.29 \cdot f'_c \cdot (b \cdot d)$			6,402	กิโลกรัม
$V = V_u - 0.29 \cdot f'_c \cdot (b \cdot d)$			ไม่มี	ใช้ได้
เส้นรอบรูป เพื่อถ่ายเทแรงบิดหนึ่ง				
หน่วยแรงบิดหนึ่ง, หน่วยแรงที่ยอมให้, ϕ		10.01	35.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
เส้นรอบรูปเหล็กเสริมที่ต้องการ, ใช้จริง		17.52	26.18	ใช้ได้

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นทางเดียว หรือแผ่นพื้นยื่น ค.ส.ล. โดยวิธีหยาบแรงใช้งาน			
โครงการ	Lab Envi and Chem	เพิ่มข้อมูล	03/22/10
โดย			11:04 PM
คานหมายเลข	S-13	ตำแหน่ง	
วัสดุ กลสมบัติ			
เหล็กชั้นคดภาพ	SD xx หรือ SR xx	:	SD 40
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s		:	1,700
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s		:	2,040,000
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c		:	240
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c		:	108.00
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{1.5}$		:	235,632
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร	:	9
$k = 1/[1 + f_c/(n \cdot f_s)]$		:	0.364
$j = 1 - k/3$		:	0.879
$R = f_c/2 \cdot j \cdot k$		:	17.262
ความหนาแน่นที่ปัดออกตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งตัว			
กรณี		ความหนาแน่นที่สุด	
1	ปลายไม่ต่อเนื่องสองด้าน	0.10	b
2	ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.08	t
3	ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.07	กรณี
4	คานยื่น	0.20	
ระยะหุ้ม		:	0.025
ความยาวปลงคาน		:	2.00
น้ำหนักบรรทุกคงที่		:	360
น้ำหนักบรรทุกจร		:	300
น้ำหนักวัสดุคดแต่ง และอื่น ๆ		:	0
โมเมนต์ดัดสูงสุด, M_{max}		:	330
แรงเฉือนสูงสุด, V_{max}		:	660
เหล็กเสริมหลัก (ขนาด, ระยะเรียง)	12	:	0.300
เหล็กดัดการบิดหน้า (ขนาด, ระยะเรียง)	12	:	0.300
ความลึกประสิทธิภาพ, d		:	0.119
$M_r = R \cdot b \cdot d^2$		:	2,444
การเสริมเหล็ก		:	Single
เหล็กเสริม และเหล็กเสริมด้านการบิดหน้า (ตารางเซนติเมตร)		:	ต้องการ
$A_s = M_r / (f_s \cdot j \cdot d)$		:	1.86
$A_s - \text{ค่า}$	$[0.0018 \cdot 0.0020 \cdot 0.0025] \cdot b \cdot l$	:	2.70
$A_s - \text{ค่า}$ อีกด้านหนึ่ง	$[0.0018 \cdot 0.0020 \cdot 0.0025] \cdot b \cdot l$	:	3.75
แรงเฉือน V_c	$= 0.29 \cdot f'_c \cdot (b \cdot d)$	:	5,346
V_r	$= V - 0.29 \cdot f'_c \cdot (b \cdot d)$	:	ไม่มี
เส้นรอบรูป เพื่อถ่ายเทแรงบิดหน้า		:	
หน่วยแรงบิดหน้า, หน่วยแรงที่มอบให้, u		:	20.85
เส้นรอบรูปเหล็กเสริมที่ต้องการ, ϕ_j จริง		:	3.03

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นทางเดียว หรือแผ่นพื้นขึ้น ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน			
โครงการ	Lab Envi and Chem	แฟ้มข้อมูล	03/22/10
โดย			11:04 PM
คานหมายเลข	S-14	ตำแหน่ง	
วัสดุ กลสมันด์			
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700
โมดูลัสบิดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'			240
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00
โมดูลัสบิดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c'^{0.5}$			235,632
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		9
$k = 1/[1 + f_s/(n \cdot f_c)]$			0.364
$j = 1 - k/3$			0.879
$R = f_c/2 \cdot j \cdot k$			17.262
ความหนาแน่นที่ปัดตรวจสอบการแอ่น หรือโก่งตัว			
กรณี		ความหนาแน่น	
1	ปลายไม่ต่อเนื่องสองด้าน	0.20	b
2	ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.17	i
3	ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.13	กรณี
4	คานยื่น	0.40	3
ระยะหุ้ม			0.025
ความยาวปลงคาน			4.00
น้ำหนักบรรทุกคงที่			360
น้ำหนักบรรทุกจร			300
น้ำหนักวัสดุคกแต่ง และอื่น ๆ			0
โมเมนต์ดัดสูงสุด, M_{max}			1,320
แรงเฉือนสูงสุด, V_{max}			1,320
เหล็กเสริมหลัก (ขนาด, ระยะเรียง)		20	0.300
เหล็กด้านการบิดคด (ขนาด, ระยะเรียง)		20	0.300
ความลึกประสิทธิภาพ, d			0.115
$M_r = R \cdot b \cdot d^2$			2,283
การเสริมเหล็ก			Single
เหล็กเสริม และเหล็กเสริมด้านการบิดคด (ตารางเซนติเมตร)		ต้องการ	เสริมจริง
$A_s = M_r / f_s \cdot j \cdot d$		7.68	10.47
$A_s - min = [0.0018 \cdot 0.0020 \cdot 0.0025] \cdot b \cdot l$		2.70	10.47
$A_s - min$ อีกด้านหนึ่ง		3.75	10.47
แรงเฉือน $V_c = 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$			5,167
$V = V - 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$			ไม่มี
เส้นรอบรูป เพื่อถ่ายเทแรงบิดคด			
หน่วยแรงบิดคด, หน่วยแรงที่ยอมให้, ϕ		12.51	35.00
เส้นรอบรูปเหล็กเสริมที่ต้องการ, ใช้จริง		10.44	20.94

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นทางเดียว หรือแผ่นพื้นยื่น ค.ส.ล. โดยวิธีหยาบแรงใช้งาน			
โครงการ	Lab Envi and Chem	เพิ่มข้อมูล	03/22/10
โดย			11:04 PM
ความหมายเลข	S-15	ตัวแบ่ง	
วัสดุ กลสมบัตินี้			
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx	:	SD 40
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s		:	1,700 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสบิดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s		:	2,040,000 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'		:	240 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c		:	108.00 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสบิดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c'^{0.5}$		:	235,632 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		:	9
$k = 1/[1 + f_s/(n \cdot f_c)]$		:	0.364
$j = 1 - k/3$		:	0.879
$R = f_c/2 \cdot j \cdot k$		:	17.262 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ความหนาต่ำสุดที่ไม่ต้องตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งตัว			
	กรณี	ความหนาต่ำสุด	
1 ปลายไม่ต่อเนื่องสองด้าน	0.20	b	1.00 เมตร
2 ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.17	l	0.20 เมตร
3 ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.13	กรณี	2 ใช้ได้
4 คานยื่น	0.40		
ระยะหุ้ม		:	0.025 เมตร
ความยาวช่วงคาน		:	4.00 เมตร
น้ำหนักบรรทุกคงที่		:	480 กิโลกรัม-เมตร
น้ำหนักบรรทุกจร		:	300 กิโลกรัม-เมตร
น้ำหนักวัสดุตกแต่ง และอื่น ๆ		:	0 กิโลกรัม-เมตร
โมเมนต์ดัดสูงสุด, M_{max}		:	1,560 กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือนสูงสุด, V_{max}		:	1,560 กิโลกรัม
เหล็กเสริมหลัก (ขนาด, ระยะเรียง)	16	:	0.300 มิลลิเมตร, เมตร
เหล็กค้ำยันการบิดคด (ขนาด, ระยะเรียง)	16	:	0.300 มิลลิเมตร, เมตร
ความลึกประสิทธิภาพ, d		:	0.167 เมตร
$M_r = R \cdot b \cdot d^2$		:	4,814 กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก		:	See c ใช้ได้
เหล็กเสริม และเหล็กเสริมด้านการบิดคด (ตารางเซนติเมตร)		ต้องการ	เสริมจริง
$A_s = M_r / f_s \cdot j \cdot d$		6.25	6.70 ใช้ได้
$A_{s-min} = [0.0018 / (0.0020 \cdot 0.0025)] \cdot b \cdot l$		3.60	6.70 ใช้ได้
A_{s-max} อีกด้านหนึ่ง		5.00	6.70 ใช้ได้
แรงเฉือน $V_c = 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$			7,503 กิโลกรัม
$V = 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$			ไม่พบ ใช้ได้
เส้นรอบรูป เพื่อถ่ายเทแรงยึดคาน			
หน่วยแรงยึดคาน, หน่วยแรงที่ยอมให้, n		15.64	35.00 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
เส้นรอบรูปเหล็กเสริมที่ต้องการ, ใช้จริง		6.80	16.76 ใช้ได้

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นทางเดียว หรือแผ่นพื้นขึ้น ค.ส.ล. โดยวิธีหยาบแรงใช้งาน				
โครงการ	Lab Enviand Chem	แฟ้มข้อมูล	03/22/10	
โดย			11:04 PM	
คานหมายเลข	S-16	ตำแหน่ง		
วัสดุ	กลสมบัติ			
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หยาบแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'			240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หยาบแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c'^{0.5}$			235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		9	
$k = 1/(1 + f_s/(n \cdot f_c'))$			0.364	
$j = 1 - k/3$			0.879	
$R = 1/2 \cdot j \cdot k$			17.262	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ความหนาต่ำสุดที่ไม่ต้องตรวจสอบการแอ่น หรือโก่งตัว				
	กรณี	ความหนาต่ำสุด		
1	ปลายไปต่อเพื่องสองด้าน	0.30	b	1.00 เมตร
2	ปลายต่อเพื่องด้านเดียว	0.25	t	0.20 เมตร
3	ปลายต่อเพื่องสองด้าน	0.20	กรณี	3
4	คานขึ้น	0.60		ใช้ได้
ระยะหุ้ม			0.025	เมตร
ความยาวช่วงคาน			6.00	เมตร
น้ำหนัก	น้ำหนักบรรทุกคงที่		480	กิโลกรัม-เมตร
	น้ำหนักบรรทุกจร		300	กิโลกรัม-เมตร
	น้ำหนักวัสดุค้ำตั้ง และอื่น ๆ		0	กิโลกรัม-เมตร
	โมเมนต์ดัดสูงสุด, M_{max}		3,510	กิโลกรัม-เมตร
	แรงเฉือนสูงสุด, V_{max}		2,340	กิโลกรัม
	เหล็กเสริมหลัก (ขนาด, ระยะเรียง)	25	0.300	มิลลิเมตร, เมตร
	เหล็กด้านการบิดดัด (ขนาด, ระยะเรียง)	25	0.300	มิลลิเมตร, เมตร
	ความลึกประสิทธิภาพ, d		0.163	เมตร
$M_r = R \cdot b \cdot d^2$			4,558	กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก			Single	ใช้ได้
เหล็กเสริม และเหล็กเสริมด้านการบิดดัด (ตารางเซนติเมตร)		ต้องการ	เสริมจริง	
$A_s = M / (f_s \cdot j \cdot d)$		14.46	16.36	ใช้ได้
$A_s - min = [0.0018 / (0.0020 / 0.0025)] \cdot b \cdot t$		3.60	16.36	ใช้ได้
$A_s - min$ อีกด้านหนึ่ง		5.00	16.36	ใช้ได้
แรงเฉือน $V_c = 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$			7,301	กิโลกรัม
$V = V - 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$			ไม่มี	ใช้ได้
เส้นรอบรูป เพื่อย้ายเพแรงบิดหลวง				
หยาบแรงบิดหลวง, หยาบแรงที่ยอมให้, μ		10.01	35.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
เส้นรอบรูปเหล็กเสริมที่ต้องการ, ใช้จริง		16.37	26.18	ใช้ได้

การคำนวณออกแบบแผ่นพื้นทางเดียว หรือแผ่นพื้นยื่น ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน			
โครงการ	Lab Envi and Chem	แฟ้มข้อมูล	03/22/10
โดย			11:04 PM
คานหมายเลข	S-17	ตำแหน่ง	
วัสดุ กลสมบัตินี้			
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx	:	SD 40
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s		:	1,700 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s		:	2,040,000 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'		:	240 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c		:	108.00 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c'^{0.5}$		:	235,632 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		:	9
$k = 1/[1 + \frac{f_s}{n \cdot f_c'}]$		:	0.364
$j = 1 - k/3$		:	0.879
$R = f_c' \cdot 2 \cdot j \cdot k$		:	17.262 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ความหนาต่ำสุดที่ไม่ต้องตรวจสอบการแอ่น หรือโก่งตัว			
กรณี		ความหนาต่ำสุด	
1	ปลายใบต่อเพื่องสองด้าน	0.05	b
2	ปลายต่อเพื่องด้านเดียว	0.04	i
3	ปลายต่อเพื่องสองด้าน	0.04	กรณี
4	คานยื่น	0.11	2
ระยะหุ้ม		:	0.025 เมตร
ความยาวช่วงคาน		:	1.05 เมตร
น้ำหนัก	น้ำหนักบรรทุกคงที่	:	360 กิโลกรัม-เมตร
	น้ำหนักบรรทุกจร	:	300 กิโลกรัม-เมตร
	น้ำหนักวัสดุตกแต่ง และอื่น ๆ	:	0 กิโลกรัม-เมตร
	โมเมนต์ดัดสูงสุด, M_{max}	:	91 กิโลกรัม-เมตร
	แรงเฉือนสูงสุด, V_{max}	:	347 กิโลกรัม
	เหล็กเสริมหลัก (ขนาด, ระยะเรียง)	12	0.300 มิลลิเมตร, เมตร
	เหล็กดัดการบิดคด (ขนาด, ระยะเรียง)	12	0.300 มิลลิเมตร, เมตร
	ความลึกประสิทธิภาพ, d	:	0.119 เมตร
$M_r = R \cdot b \cdot d^2$		:	2,444 กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก		:	Single ใช้ได้
เหล็กเสริม และเหล็กเสริมด้านการบิดคด (ตารางเซนติเมตร)	ต้องการ	เสริมจริง	
$A_s = M / f_s \cdot j \cdot d$	0.51	3.77	ใช้ได้
$A_s - min = [0.0018 / (0.0020 \cdot 0.0025)] \cdot b \cdot l$	2.70	3.77	ใช้ได้
$A_s - min$ อีกด้านหนึ่ง	3.75	3.77	ใช้ได้
แรงเฉือน	$V_c = 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$	5,346	กิโลกรัม
$V = V - 0.29 \cdot f_c' \cdot (b \cdot d)$		ไม่พบ	ใช้ได้
เส้นรอบรูป เพื่อถ่ายเทแรงยึดหน่วง			
หน่วยแรงยึดหน่วง, หน่วยแรงที่ยอมรับได้, u	20.85	35.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
เส้นรอบรูปเหล็กเสริมที่ต้องการ, ใช้จริง	1.59	12.57	ใช้ได้

การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

เพิ่มข้อมูล

โดย

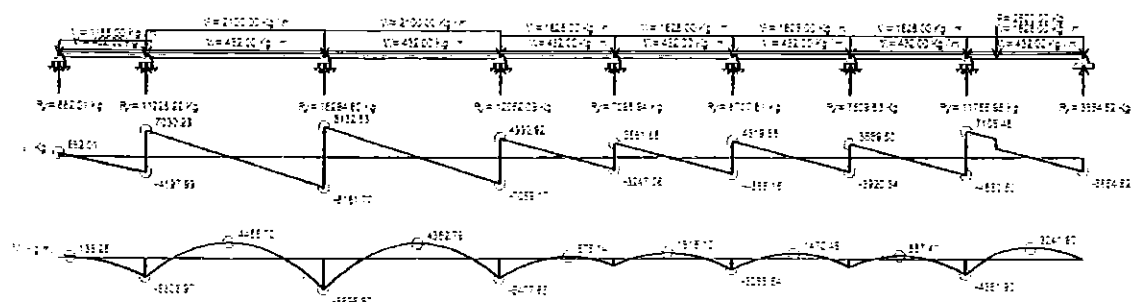
คานหมายเลข B-1

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ					
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40		
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'			240		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c'^{0.5}$			235,632		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร			9		
$k = 1/[1 + f_c/(n \cdot f_c')]$			0.364		
$j = 1 - k/3$			0.879		
$R = f_c/2 \cdot j \cdot k$			17.26		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์คัต					
โมเมนต์คัต			8,699		กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือน			8,162		กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งตัว)					
กรณี	ความลึกค่าสุด				
1	ปลายไม่ต่อเปลือกสองด้าน	0.38 b	0.30		เมตร
2	ปลายต่อเปลือกด้านเดียว	0.32 D	0.60		เมตร
3	ปลายต่อเปลือกสองด้าน	0.29			
4	คานยื่น	0.75 กรณี	3		ใช้ได้
ระยะรับ			0.03		เมตร
ความยาวช่วงคาน			6.00		เมตร
เหล็กเสริม					
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ผิว)	จำนวน		2	4	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง		12	20	มิลลิเมตร
	ลูกัดขนาด				เมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น				เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง				มิลลิเมตร
$d-d', d$	$\geq 8 \cdot b$ if $L/b > 30$		0.51	0.55	เมตร
$MR = R \cdot b \cdot d^2$			15,722		กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก					
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)					
$A_s = M/[f_s \cdot j \cdot d]$		คำนวณ	10.94	เสริมจริง	ใช้ได้
$A_s' =$			0.00	2.26	ใช้ได้
$A_{smin} = 14/f_y \cdot [b \cdot d]$			5.79	12.57	ใช้ได้
$A_{smin} =$				2.26	ใช้ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก					
การใช้เหล็กลูกตั้ง $v \leq 1.32 \cdot f_c'^{0.5}$					เสริมเหล็กได้
$V - V_c = V - 0.29 \cdot [f_c']^{0.5} \cdot (b \cdot d)$				736	กิโลกรัม
เส้นผ่านศูนย์กลาง			6	9	มิลลิเมตร
$f_y = 0.50 f_y$			1,200	1,200	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้			0.276	0.276	เมตร
แรงบิดท่วง					
$\mu = 2.29 \cdot f_c'^{0.5} \cdot D$	หรือ $3.23 \cdot f_c'^{0.5} \cdot C$		17.74	25.02	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
Σ_o ต้องการ			9.50	6.74	เซนติเมตร
Σ_o เสริมจริง			25.13	25.13	เซนติเมตร
			ใช้ได้	ใช้ได้	

หมายเหตุ

- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกประสิทธิภาพต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8 b),
- 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$,
- 3) ปริมาณเหล็กเสริมค่าสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เปรียบและเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
- 4) ปริมาณเหล็กเสริมค่าสุดในแนวน สำหรับคานลึก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$) หาก $D/L > 2/5$ หรือ $4/5$



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem
โดย

เพิ่มข้อมูล

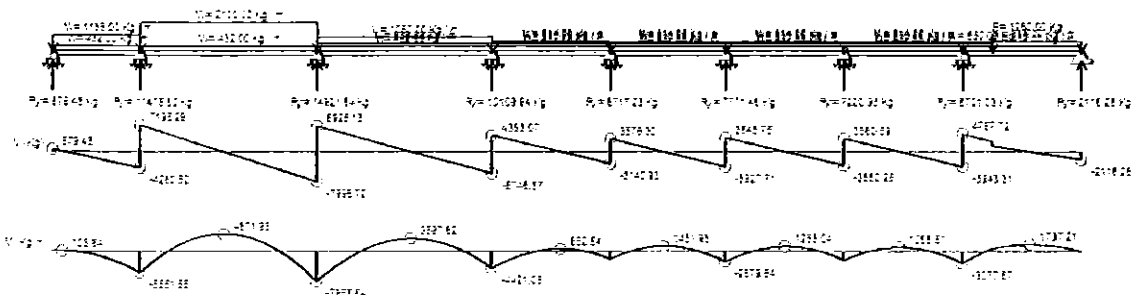
คานหมายเลข B-2

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ					
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40		
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c			240		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{1.5}$			235,632		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$g = \frac{E_s}{E_c}$, $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร			9		
$k = \frac{1}{1 + \frac{f'_c}{(g \cdot f_c)}}$			0.364		
$j = 1 - \frac{k}{3}$			0.879		
$R = \frac{f'_c}{2} \cdot j \cdot k$			17.26		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์ตัด					
โมเมนต์ตัด			7,997		กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือน			7,956		กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแฉก หรือโค้งตัว)					
กรณี	ความลึกค่าสุด				
1	ปลายไม่ต่อเนื่องสองด้าน	0.38 b	0.30		เมตร
2	ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.32 D	0.60		เมตร
3	ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.29			
4	คานยื่น	0.75 กรณี	3		ใช้ได้
ระยะหุ้ม			0.03		เมตร
ความยาวช่วงคาน			6.00		เมตร
เหล็กเสริม					
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ผิว)	จำนวน		รับแรงอัด	รับแรงดึง	
			2	4	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง		12	20	มิลลิเมตร
	ลูกคี่ขนาด				เมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น				เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง				มิลลิเมตร
$d-d', d$	$\geq \frac{8 \cdot b \cdot L}{b} > 30$		0.51	0.55	เมตร
$MR = R \cdot b \cdot d^2$			15,722		กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก			Single		
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)		คำนวณ	เสริมจริง		
$A_s = \frac{M}{f_s \cdot j \cdot d}$		10.12	12.57		ใช้ได้
$A_s' = \frac{M}{f_s \cdot j \cdot d}$		0.00	2.26		ใช้ได้
$A_{smin} = \frac{14}{f_y} \cdot [b \cdot d]$		5.79	12.57		ใช้ได้
$A_{smin} = \frac{14}{f_y} \cdot [b \cdot d]$			2.26		ใช้ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก					
การใช้เหล็กปลอก	$v \leq 1.32 \cdot f'_c \cdot 0.5$				เสริมเหล็กได้
$V - V_c = V - 0.29 \cdot [f'_c \cdot 0.5 \cdot (b \cdot d)]$			530		กิโลกรัม
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	12	มิลลิเมตร
$f_v = 0.50 \cdot f_y$		1,200	1,200	1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเรียงสูงสุดที่บ่อนให้		0.276	0.276	0.276	เมตร
แรงบิดหน้า					
$\mu = \frac{2.29 \cdot f'_c \cdot A \cdot 5D}{\dots}$ หรือ $3.23 \cdot f'_c \cdot A \cdot 5D$		17.74	25.02		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
Σ_o ต้องการ		9.26	6.57		เซนติเมตร
Σ_o เสริมจริง		25.13	25.13		เซนติเมตร

หมายเหตุ

- 1) สำหรับคานคด ความลึกประสิทธิภาพต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8 b).
- 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $U/b > 30$.
- 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = \frac{14}{f_y} \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
- 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวราบ สำหรับคานลึก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$) เท่า DL > 2/5 หรือ 4/5



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

เพิ่มข้อมูล

โดย

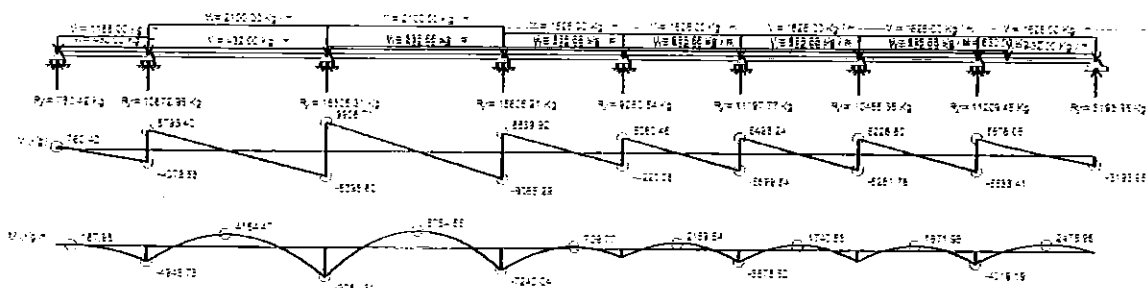
คานหมายเลข B-3

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ					
เหล็กชั้นคานภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40		
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700		ใช้โลกรับคานคานาแบบคาน
โมดูลัสบิดนของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000		ใช้โลกรับคานคานาแบบคาน
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c			240		ใช้โลกรับคานคานาแบบคาน
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00		ใช้โลกรับคานคานาแบบคาน
โมดูลัสบิดนของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{0.5}$			235,632		ใช้โลกรับคานคานาแบบคาน
$g = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$	ใช้โลกรับคานคานาแบบคาน		9		
$k = 1/[1 + g(n \cdot b)]$			0.364		
$j = 1 - k/3$			0.879		
$R = b/2 \cdot j \cdot k$			17.26		ใช้โลกรับคานคานาแบบคาน
แรงเฉือนและโมเมนต์คาน					
โมเมนต์คาน			9,764		ใช้โลกรับ-เมคร
แรงเฉือน			9,907		ใช้โลกรับ
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือ โกงตัว)					
กรณี	ความลึกคาน				
1	ปลายคานต่อเดือยสองด้าน	0.38 b	0.30		เมคร
2	ปลายคานต่อเดือยด้านเดียว	0.32 D	0.60		เมคร
3	ปลายคานต่อเดือยสองด้าน	0.29			
4	คานตัน	0.75 กรณี	3		ใช้ได้
ระยะห่าง			0.03		เมคร
ความยาวช่วงคาน			6.00		เมคร
เหล็กเสริม					
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ตัว)	จำนวน		2	4	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง		12	20	มิลลิเมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวน				เมคร
	เส้นผ่านศูนย์กลาง				เส้น
$d-d', d$	$>= 8 \cdot b$ if $L/b > 30$		0.51	0.55	มิลลิเมตร
$MR = R \cdot b \cdot d^2$			15,722		เมคร
การเสริมเหล็ก					ใช้โลกรับ-เมคร
เหล็กเสริม (ตารางแบบคาน)			Single		
$As = M/[f_s \cdot j \cdot d]$	คำนวณ	เสริมจริง	12.17	12.57	ใช้ได้
$As' =$			0.00	2.26	ใช้ได้
$As_{min} = 14/f_y \cdot [b \cdot d]$			5.79	12.57	ใช้ได้
$As_{max} =$				2.26	ใช้ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก					
การใช้เหล็กปลอก	$v \leq 1.32 \cdot E^{0.5}$				เสริมเหล็กได้
$V - V_c = V - 0.29 \cdot [f_c]^{0.5} \cdot (b \cdot d)$			2,481		ใช้โลกรับ
เส้นผ่านศูนย์กลาง			6	9	มิลลิเมตร
$lv = 0.50 \cdot fy$			1,200	1,200	ใช้โลกรับคานคานาแบบคาน
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้			0.151	0.276	เมคร
แรงบิดทวน					
$\mu = 2.29 \cdot E^{0.5}/D$	หรือ $3.23 \cdot E^{0.5}/C$		17.74	25.02	ใช้โลกรับคานคานาแบบคาน
Σ_o	ต้องการ		11.54	8.18	เมคร
Σ_o	เสริมจริง		25.13	25.13	เมคร

หมายเหตุ

- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกประสิทธิผลต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8 b).
- 2) $Mr = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
- 3) ปริมาณเหล็กเสริมค่าสุด $As_{min} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 As)
- 4) ปริมาณเหล็กเสริมค่าสุดในแนวนอน สำหรับคานลึก ($As_{min-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$) หาก $D/L > 2/5$ หรือ $4/5$



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

แฟ้มข้อมูล

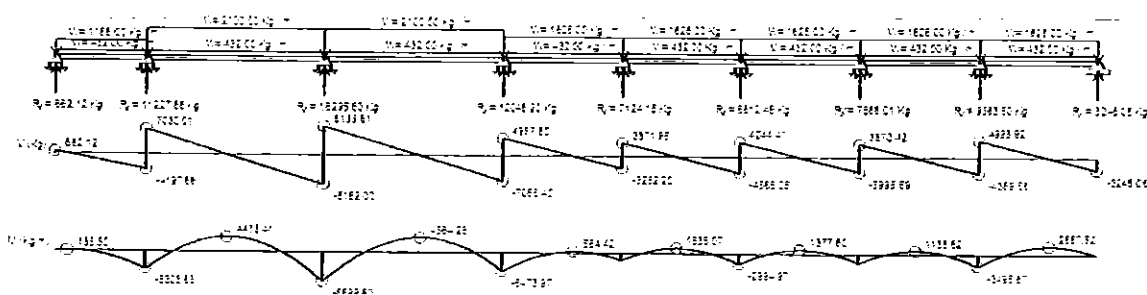
โดย

คานหมายเลข B-4

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ				
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c			240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{0.5}$			235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		9	
$k = 1/[1 + \frac{1}{6}(n \cdot f_c)]$			0.364	
$j = 1 - \frac{k}{3}$			0.879	
$R = \frac{f_c}{2} j k$			17.26	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์คด				
โมเมนต์คด			8,700	กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือน			8,162	กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโก่งคู้)				
	กรณี	ความลึกต่ำสุด		
1	ปลายไฟต่อเนื่องสองด้าน	0.38 b	0.30	เมตร
2	ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.32 D	0.60	เมตร
3	ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.29		
4	คานยื่น	0.75 กรณี	3	ใช้ได้
ระยะหุ้ม			0.03	เมตร
ความยาวช่วงคาน			6.00	เมตร
เหล็กเสริม		รับแรงอัด	รับแรงดึง	
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ผิว)	จำนวน	2	4	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	12	20	มิลลิเมตร
	ลูกคี่ขนาด			เมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น			เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง			มิลลิเมตร
$d-d', d$	$\geq 8-b \text{ if } L/b > 30$	0.51	0.55	เมตร
$MR = R \cdot b \cdot d^2$		15,722		กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก		Single		
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)		จำนวน	เสริมจริง	
$A_s = M/[f_s \cdot j \cdot d]$		10.94	12.57	ใช้ได้
$A_s' =$		0.00	2.26	ใช้ได้
$A_{smin} = 14/f_y \cdot [b \cdot d]$		5.79	12.57	ใช้ได้
$A_{smin} =$			2.26	ใช้ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กปลอก	$v \leq 1.32 \cdot f'_c \cdot 0.5$			เสริมเหล็กได้
$V - V_c = V - 0.29 \cdot [f'_c \cdot 0.5 \cdot (b \cdot d)]$			736	กิโลกรัม
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	มิลลิเมตร
$f_y = 0.50 \cdot f_y$		1,200	1,200	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้		0.276	0.276	เมตร
แรงบิดหน้า		เหล็กบน	เหล็กอื่นๆ	
$\mu = 2.29 \cdot f'_c \cdot 5D$	หรือ $3.23 \cdot f'_c \cdot 5D$	17.74	25.02	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
Z_o ต้องการ		9.50	6.74	เซนติเมตร
Z_o เสริมจริง		25.13	25.13	เซนติเมตร

- หมายเหตุ
- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกประสิทธิผลต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8 b).
 - 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
 - 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ แต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
 - 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวราบ สำหรับคานลึก ($A_{s-min-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$ หาก $D/L > 2/5$ หรือ 4/5



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

เพิ่มข้อมูล

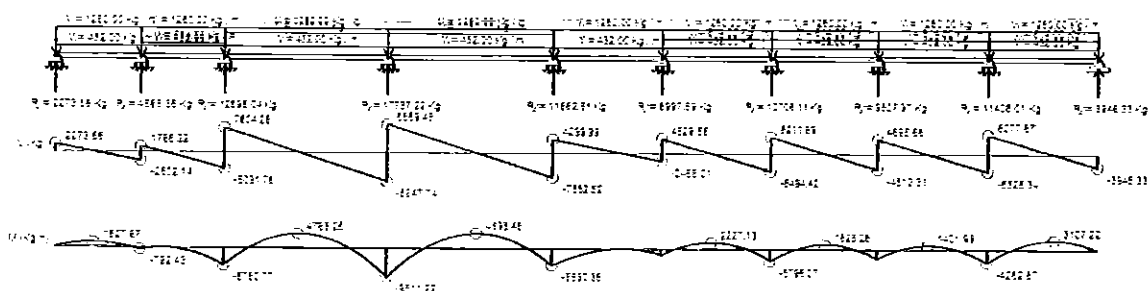
โดย

คานหมายเลข B-5

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ				
เหล็กชั้นคานภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'			240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 f_c'^{0.5}$			235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$k = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร			9	
$g = 1/(1 + 6/(n \cdot k))$			0.364	
$j = 1 - k/3$			0.879	
$R = 6/2 j k$			17.26	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์ดัด				
โมเมนต์ดัด			9,511	กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือน			8,889	กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งตัว)				
กรณี	ความลึกต่ำสุด			
1	ปลายคานต่อแป้นสองด้าน	0.38 b	0.30	เมตร
2	ปลายคานต่อแป้นด้านเดียว	0.32 D	0.60	เมตร
3	ปลายคานต่อแป้นสองด้าน	0.29		
4	คานยื่น	0.75 กรณี	3	ไขได้
ระยะเหิน			0.03	เมตร
ความยาวช่วงคาน			6.00	เมตร
เหล็กเสริม		รับแรงอัด	รับแรงดึง	
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ผิว)	จำนวน	2	4	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	12	20	มิลลิเมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น			เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง			มิลลิเมตร
$d-d', d$	$\geq 8-b/L > 30$	0.51	0.55	เมตร
$MR = R b d^2$			15,722	กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก			Single	
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)		คำนวณ	เสริมจริง	
$A_s = M/(f_s \cdot j \cdot d)$		11.88	12.57	ไขได้
$A_s' =$		0.00	2.26	ไขได้
$A_{smin} = 14/f_y \cdot [b \cdot d]$		5.79	12.57	ไขได้
$A_{smax} =$			2.26	ไขได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กปลอก	$v \leq 1.32 f_c'^{0.5}$			เสริมเหล็กได้
$V - V_c = V - 0.29 [f_c']^{0.5} (b \cdot d)$			1,463	กิโลกรัม
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	มิลลิเมตร
$f_y = 0.50 f_y$		1,200	1,200	1,700 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเรียงลวดสูงสุดที่บ่อน้ำ		0.256	0.276	เมตร
แรงบิดหน้า		เหล็กบน	เหล็กล่าง	
$\mu = 2.29 f_c'^{0.5} D$ หรือ $3.23 f_c'^{0.5} L$		17.74	25.02	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
Σ_o ต่อการ		10.35	7.34	เซนติเมตร
Σ_o เสริมจริง		25.13	25.13	เซนติเมตร
		ไขได้	ไขได้	

- หมายเหตุ
- 1) สำหรับคานแคบ ความลึกประสิทธิภาพต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8 b).
 - 2) $M_t = R b d^2$ when $L/b > 30$.
 - 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่เหล็กเสริมโดยนัยน้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
 - 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวราบ สำหรับคานลึก ($A_{smin} \cdot f_y = 0.0025 b \cdot D$) หาก $D/L > 2/5$ หรือ $4/5$



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envr and Chem

เพิ่มข้อมูล

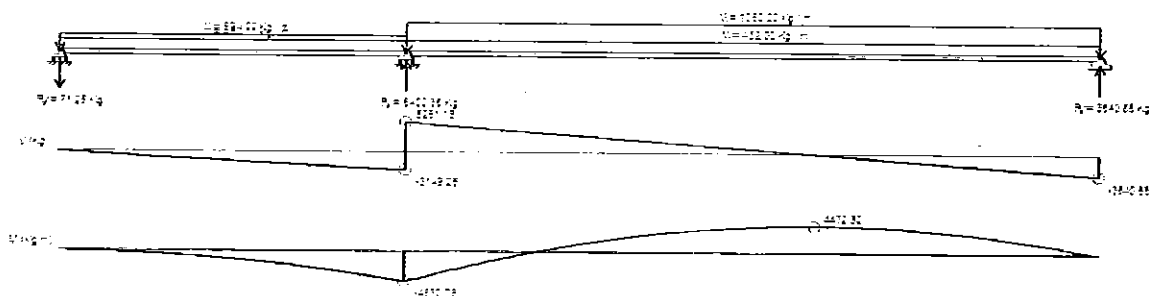
โดย

คานหมายเลข B-6

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัต				
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	ใช้โลกรับค้ำคานแบบคาน
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	ใช้โลกรับค้ำคานแบบคาน
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c			240	ใช้โลกรับค้ำคานแบบคาน
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	ใช้โลกรับค้ำคานแบบคาน
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{1.5}$			235,632	ใช้โลกรับค้ำคานแบบคาน
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$	ใช้โลกรับค้ำคานแบบคาน		9	
$k = 1/(1 + 6/(n \cdot f_c))$			0.364	
$j = 1 - k/3$			0.879	
$R = f_c/2 \cdot j \cdot k$			17.26	ใช้โลกรับค้ำคานแบบคาน
แรงเฉือนและโมเมนต์ดัด				
โมเมนต์ดัด			4,831	ใช้โลกรับ-เมตร
แรงเฉือน			5,251	ใช้โลกรับ
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโก่งตัว)				
กรณี	ความลึกค่าสุด			
1	ปลายไม่ต่อเนื่องสองด้าน	0.38	b	0.30
2	ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.32	D	0.60
3	ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.29		
4	คานยื่น	0.75	กรณี	2
ระยะห่าง				0.03
ความยาวช่วงคาน				6.00
เหล็กเสริม				
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้คาน)	จำนวน		รับแรงอัด	รับแรงดึง
	เส้นผ่านศูนย์กลาง		2	3
	ลูกศรขนาด		12	20
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น			
	เส้นผ่านศูนย์กลาง			
$d-d', d$	$\geq 8 \cdot b$ ถ้า $L/b > 30$		0.51	0.55
MR	$= R \cdot b \cdot d^2$			15,722
การเสริมเหล็ก				Single
เหล็กเสริม (ตารางแบบคาน)			คำนวณ	เสริมจริง
A_s	$= M/(f_s \cdot j \cdot d)$		6.44	9.42
A_s'	$= 0.00$		0.00	2.26
A_{smin}	$= 1.34 \cdot A_s(4)$		8.63	9.42
A_{smax}	$= 2.26$			2.26
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กปลอก	$v \leq 1.32 \cdot f'_c \cdot 0.5$			
$V - V_c$	$= V - 0.29 \cdot [f'_c \cdot 0.5 \cdot (b \cdot d)]$			0
เส้นผ่านศูนย์กลาง			6	9
f_v	$= 0.50 \cdot f_y$		1,200	1,200
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้			0.276	0.276
แรงบิดหน้า				
μ	$= 2.29 \cdot f'_c \cdot 5/D$ หรือ $3.23 \cdot f'_c \cdot 5/C$		17.74	25.02
Σ_o	ต้องการ		6.11	4.33
Σ_o	เสริมจริง		18.85	18.85
			ใช้ได้	ใช้ได้

- หมายเหตุ
- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกประสิทธิภาพต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8b).
 - 2) $M_r = R \cdot b \cdot R \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
 - 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = 14 \cdot f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไปน้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
 - 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวราบ สำหรับคานเล็ก ($A_{smin} = 0.0025 \cdot b \cdot D$) หาก $D/L > 2/5$ หรือ 4/5



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

เพิ่มข้อมูล

โดย

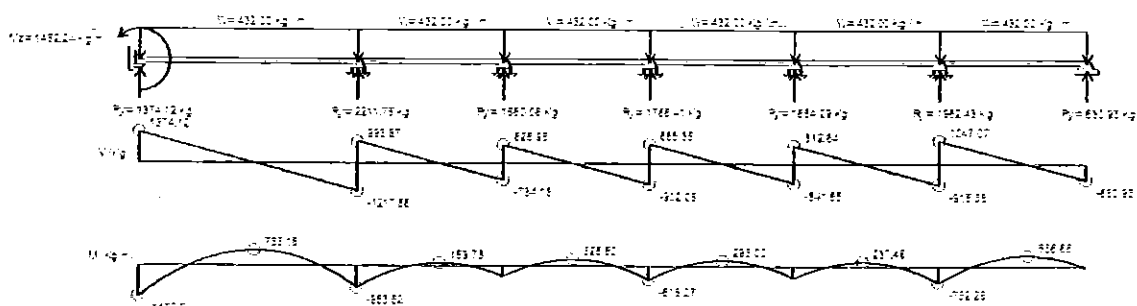
คานหมายเลข B-7

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ				
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'			240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 f_c'^{0.5}$			235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$g = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร			9	
$k = 1/(1 + g/(n \cdot t))$			0.364	
$j = 1 - k/3$			0.879	
$R = t/2 \cdot j \cdot k$			17.26	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์ดัด				
โมเมนต์ดัด			1,452	กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือน			1,374	กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีไปตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งตัว)				
กรณี	ความลึกค่าสุด			
1	ปลายไปดัดทั้งสองด้าน	0.38 b	0.30	เมตร
2	ปลายดัดทั้งสองด้าน	0.32 D	0.60	เมตร
3	ปลายดัดทั้งสองด้าน	0.29		
4	คานขึ้น	0.75 กรณี	3	ใช้ได้
ระยะหุ้ม			0.03	เมตร
ความยาวช่วงคาน			6.00	เมตร
เหล็กเสริม		รับแรงอัด	รับแรงดึง	
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ผิว)	จำนวน	2	2	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	12	16	มิลลิเมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น			เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง			มิลลิเมตร
$d-d', d$	$\geq 8 \cdot b$ ถ้า $L/b > 30$	0.51	0.55	เมตร
MR	$R \cdot b \cdot d^2$		15,836	กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก			Single	
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)		คำนวณ	เสริมจริง	
A_s	$M/[f_s \cdot j \cdot d]$	2.51	4.02	ใช้ได้
A_s'		0.00	2.26	ใช้ได้
A_{smin}	$1.34 \cdot A_s d (4)$	3.37	4.02	ใช้ได้
A_{smin}			2.26	ใช้ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กดัด	$v \leq 1.32 f_c'^{0.5}$			เสริมเหล็กได้
$V - V_c$	$V - 0.29 [f_c']^{0.5} (b \cdot d)$		0	กิโลกรัม
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	มิลลิเมตร
n	$0.50 f_y$	1,200	1,200	1,700 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้		0.277	0.277	0.277 เมตร
แรงบิดหน้า		เหล็กบน	เหล็กอื่นๆ	
μ	$2.29 f_c'^{0.5} D$ หรือ $3.23 f_c'^{0.5} C$	22.17	31.27	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
Σ_o	ต้องการ	1.28	0.90	เซนติเมตร
Σ_o	เสริมจริง	10.05	10.05	เซนติเมตร
		ใช้ได้	ใช้ได้	

หมายเหตุ

- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกปลอกเหล็กต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8 b).
- 2) $M_r = R b d^2$ when $L/b > 30$.
- 3) ปริมาณเหล็กเสริมค่าสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
- 4) ปริมาณเหล็กเสริมค่าสุดในแนวนอน สำหรับคานดัด ($A_{smin-hz} = 0.0025 b D$ หาก $D/L > 2/5$ หรือ $4/5$)



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

แฟ้มข้อมูล

โดย

คานหมายเลข B-8

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ

เหล็กชั้นคดเคาะ SD xx หรือ SR xx

SD 40

หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s

1,700

กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

โมดูลัสเฉื่อยของเหล็กเสริม, E_s

2,040,000

กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c

240

กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c

108.00

กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

โมดูลัสเฉื่อยของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c^{1.5}$

235,632

กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

 $g = \frac{E_s}{E_c}$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

9

 $k = \frac{1}{1 + \frac{g}{(n \cdot b)}}$

0.364

 $j = 1 - \frac{k}{3}$

0.879

 $R = \frac{b \cdot j \cdot k}{2}$

17.26

กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

แรงเฉือนและโมเมนต์ดัด

โมเมนต์ดัด

3,333

กิโลกรัม-เมตร

แรงเฉือน

2,467

กิโลกรัม

หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งงอ)

กรณี ความลึกต่ำสุด

1 ปลายไม้ต่อเนื่องสองด้าน 0.25 b

0.30

เมตร

2 ปลายต่อเนื่องด้านเดียว 0.22 D

0.60

เมตร

3 ปลายต่อเนื่องสองด้าน 0.19

4 คานยื่น 0.50 กรณี

3

ไขว้ได้

ระยะหุ้ม

0.03

เมตร

ความยาวช่วงคาน

4.00

เมตร

เหล็กเสริม

รับแรงอัด รับแรงดึง

เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ผิว) จำนวน

2

2

เส้น

เส้นผ่านศูนย์กลาง

12

20

มิลลิเมตร

ลูกศรขนาด

เหล็กชั้นบน

เส้นผ่านศูนย์กลาง

 $d-d', d \geq 8 \cdot b$ if $L/b > 30$

0.51

0.55

เมตร

 $MR = R \cdot b \cdot d^2$

15,722

กิโลกรัม-เมตร

การเสริมเหล็ก

เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)

คำนวณ เสริมจริง

 $A_s = \frac{MR}{f_s \cdot j \cdot d}$

4.70

6.28

ไขว้ได้

 $A_s' = \frac{MR}{f_s \cdot j \cdot d}$

0.00

2.26

ไขว้ได้

 $A_{smin} = 14/f_y \cdot [b \cdot d]$

5.79

6.28

ไขว้ได้

 $A_{smin} = \frac{MR}{f_s \cdot j \cdot d}$

2.26

2.26

ไขว้ได้

แรงเฉือนและเหล็กปลอก

การใช้เหล็กปลอก $v \leq 1.32 \cdot f_c^{1.5}$ $V - V_c = V - 0.29 \cdot [f_c^{1.5} \cdot (b \cdot d)]$

0

เสริมเหล็กได้

เส้นผ่านศูนย์กลาง

6

9

12

มิลลิเมตร

 $f_y = 0.50 \cdot f_y$

1,200

1,200

1,700

กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้

0.276

0.276

0.276

เมตร

แรงบิดหน้า

เหล็กบน เหล็กล่าง

 $\mu = 2.29 \cdot f_c^{1.5} \cdot D$ หรือ $3.23 \cdot f_c^{1.5} \cdot L$

17.74

25.02

กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร

 Σ_o ต้องการ

2.87

2.04

เซนติเมตร

 Σ_o เสริมจริง

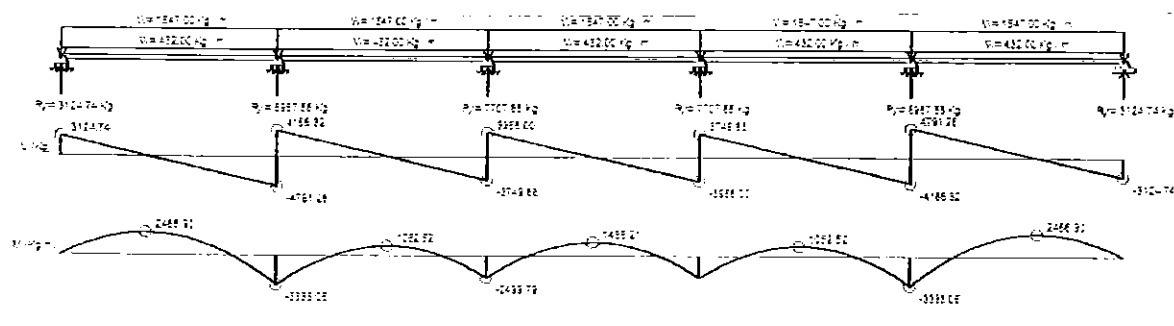
12.57

12.57

เซนติเมตร

หมายเหตุ

- 1) สำหรับคานแคบ ความลึกประสิทธิภาพต้องไม่เกิน 8 เท่าของควมกว้าง (8b).
- 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
- 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
- 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวราบ สำหรับคานลึก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$ หาก $D/L > 2/5$ หรือ $4/5$)



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

เพิ่มข้อมูล

โดย

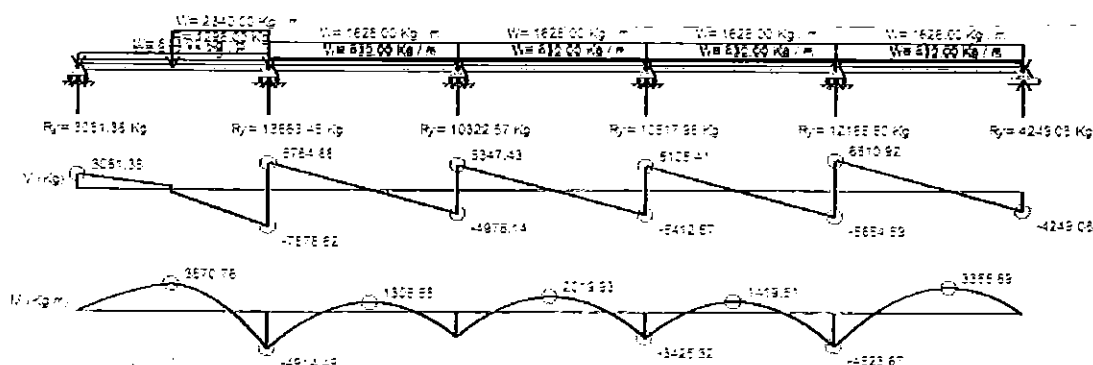
คานหมายเลข B-9

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ				
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx	SD 40		
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, ϕ		1,700		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s		2,040,000		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c		240		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c		108.00		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{0.5}$		235,632		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$, $E_s = 2,040,000$	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร	9		
$k = 1/(1 + \phi(n-1))$		0.364		
$j = 1 - k/3$		0.879		
$R = \phi/2 \cdot j \cdot k$		17.26		กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์คัต				
โมเมนต์คัต		4,914		กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือน		7,879		กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโก่งตัว)				
กรณี	ความลึกค่าสุด			
1	ปลายไม่ต่อเนื่องสองด้าน	0.25 b	0.30	เมตร
2	ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.22 D	0.60	เมตร
3	ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.19		
4	คานตัน	0.50 กรณี	3	ใช้ได้
ระยะหุ้ม		0.03		เมตร
ความยาวช่วงคาน		4.00		เมตร
เหล็กเสริม				
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ผิว)	จำนวน	รับแรงอัด	รับแรงดึง	
		2	2	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	12	20	มิลลิเมตร
	ลูกศรชี้ขนาด			เมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น			เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง			มิลลิเมตร
$d-d', d$	$\geq 8-b \text{ if } L/b > 30$	0.51	0.55	เมตร
MR	$R \cdot b \cdot d^2$	15,722		กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก		Single		
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)		จำนวน	เสริมจริง	
A_s	$M/(\phi \cdot j \cdot d)$	6.54	6.28	อนุโลม
A_s'		0.00	2.26	ใช้ได้
A_{smin}	$14/f_y \cdot (b \cdot d)$	5.79	6.28	ใช้ได้
A_{smin}			2.26	ใช้ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กปลอก	$v \leq 1.32 \cdot f'_c^{0.5}$		0	เสริมเหล็กได้
$V - V_c$	$V - 0.29 \cdot (f'_c)^{0.5} \cdot (b \cdot d)$			กิโลกรัม
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	มิลลิเมตร
h	$0.50 \cdot f_y$	1,200	1,200	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้		0.276	0.276	เมตร
แรงบิดหน้า				
μ	$2.29 \cdot f'_c^{0.5}/D$ หรือ $3.23 \cdot f'_c^{0.5}/C$	17.74	25.02	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
Z_o	ต้องการ	9.17	6.50	เซนติเมตร
Z_o	เสริมจริง	12.57	12.57	เซนติเมตร
		ใช้ได้	ใช้ได้	

หมายเหตุ

- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกประลัยผลต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8 b).
- 2) $M_r = R \cdot b \cdot R \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
- 3) ปริมาณเหล็กเสริมค่าสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไม่ต่ำกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
- 4) ปริมาณเหล็กเสริมค่าสุดในแนวราบ สำหรับคานลึก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$) หาก $D/L > 2/5$ หรือ 4/5



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

แฟ้มข้อมูล

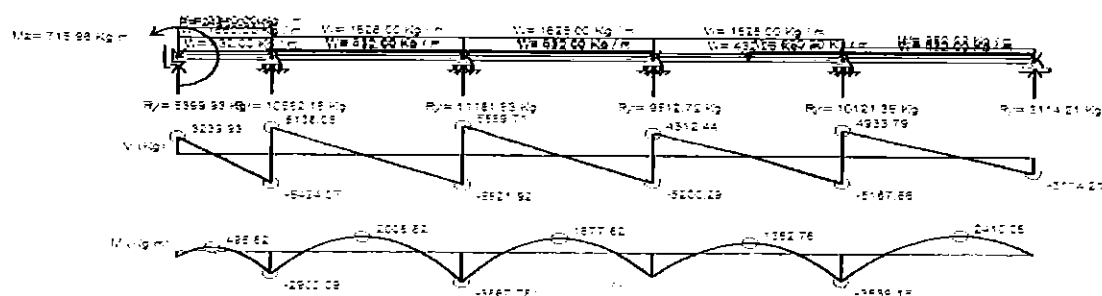
โดย

คานหมายเลข B-10

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ				
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสบิดหมุนของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c			240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสบิดหมุนของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{0.5}$			235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร			9	
$k = 1/[1 + 3(n-1)]$			0.364	
$j = 1 - W/3$			0.879	
$R = 12/jk$			17.26	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์ตัด				
โมเมนต์ตัด			3,868	กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือน			5,622	กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งตัว)				
กรณี	ความลึกต่ำสุด			
1	ปลายไปต่อเนื่องสองด้าน	0.25 b	0.30	เมตร
2	ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.22 D	0.60	เมตร
3	ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.19		
4	คานยื่น	0.50 กรณี	3	ใช้ได้
ระยะหุ้ม			0.03	เมตร
ความยาวช่วงคาน			4.00	เมตร
เหล็กเสริม		รับแรงอัด	รับแรงดึง	
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้คาน)	จำนวน	2	2	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	12	20	มิลลิเมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวน			เมตร
	เส้นผ่านศูนย์กลาง			เส้น
$d-d'$	$\geq 8 \cdot b$ if $L/b > 30$	0.51	0.55	มิลลิเมตร
MR	$R \cdot b \cdot d^2$		15,722	กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก			Single	
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)		คำนวณ	เสริมจริง	
A_s	$M/[f_s \cdot j \cdot d]$	5.32	6.28	ใช้ได้
A_s'		0.00	2.26	ใช้ได้
A_{smin}	$14/f_y \cdot [b \cdot d]$	5.79	6.28	ใช้ได้
A_{smin}			2.26	ใช้ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กปลอก	$v \leq 1.32 \cdot E^{0.5}$			เสริมเหล็กได้
$V - V_c$	$V - 0.29 \cdot [f'_c]^{0.5} \cdot (b \cdot d)$		0	กิโลกรัม
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	มิลลิเมตร
f_y	$0.50 \cdot f_y$	1,200	1,200	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้		0.276	0.276	เมตร
แรงบิดหน้า		เหล็กบน	เหล็กอื่นๆ	
M_u	$2.29 \cdot E^{0.5} \cdot D$ หรือ $3.23 \cdot E^{0.5} \cdot C$	17.74	25.02	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
Σ_o	ต้องการ	6.55	4.64	เซนติเมตร
Σ_o	เสริมจริง	12.57	12.57	เซนติเมตร
		ใช้ได้	ใช้ได้	

- หมายเหตุ
- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกประสิทธิภาพต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8b).
 - 2) $M_u = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
 - 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
 - 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวราบ สำหรับคานเล็ก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot d$ หาก $D/L > 2/5$ หรือ 4/5



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

แฟ้มข้อมูล

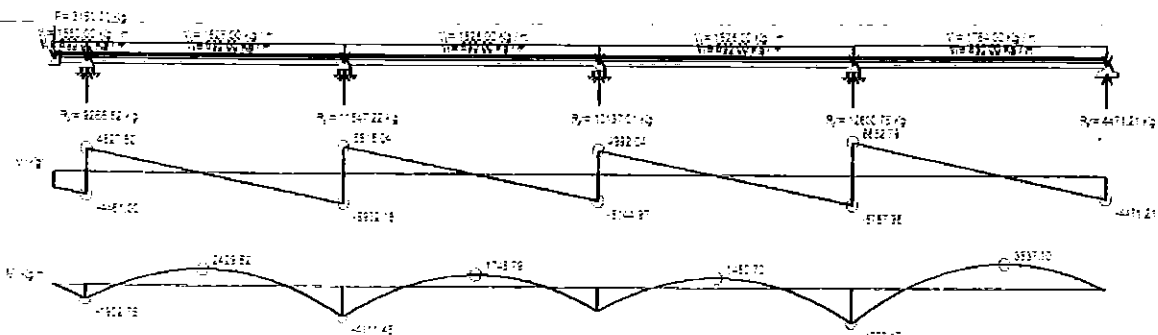
โดย

คานหมายเลข B-11

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ				
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสเฉื่อยของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c			240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสเฉื่อยของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{0.5}$			235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$, $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร			9	
$k = 1/[1 + 6/(n \cdot f_c)]$			0.364	
$j = 1 - k/3$			0.879	
$R = b/2 \cdot j \cdot k$			17.26	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์คัต				
โมเมนต์คัต			6,833	กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือน			4,723	กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งตัว)				
กรณี	ความลึกต่ำสุด			
1	ปลายใบค้ำต่อเชิงคองด้าน	0.25 b	0.30	เมตร
2	ปลายค้ำต่อเชิงคองด้านเดียว	0.22 D	0.60	เมตร
3	ปลายค้ำต่อเชิงคองด้าน	0.19		
4	คานขึ้น	0.50 กรณี	3	ใช้ได้
ระยะหุ้ม			0.03	เมตร
ความยาวช่วงคาน			4.00	เมตร
เหล็กเสริม				
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ค้ำ) จำนวน			2	3
เส้นผ่านศูนย์กลาง			12	20
เหล็กชั้นบน				
จำนวนเส้น				
เส้นผ่านศูนย์กลาง				
$d-d', d$	$\geq 8 \cdot b$ if $L/b > 30$		0.51	0.55
MR	$= R \cdot b \cdot d^2$		15,722	
การเสริมเหล็ก				
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)			จำนวน	เสริมจริง
A_s	$= M/[f_s \cdot j \cdot d]$		8.77	9.42
A_s'	$=$		0.00	2.26
A_{smin}	$= 14/f_y \cdot [b \cdot d]$		5.79	9.42
A_{smax}	$=$			2.26
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กค้ำ	$v \leq 1.32 \cdot f'_c^{0.5}$			
$V - V_c$	$= V - 0.29 \cdot [f'_c^{0.5} \cdot (b \cdot d)]$			0
เส้นผ่านศูนย์กลาง			6	9
f_y	$= 0.50 \cdot f_y$		1,200	1,200
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้			0.276	0.276
แรงยึดเหนี่ยว				
μ	$= 2.29 \cdot f'_c^{0.5}/D$ หรือ $3.23 \cdot f'_c^{0.5}/C$		17.74	25.02
Σ_o	ต้องการ		5.50	3.90
Σ_o	เสริมจริง		18.85	18.85
			ใช้ได้	ใช้ได้

- หมายเหตุ
- 1) สำหรับคานแคบ ความลึกประสิทธิภาพต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8 b).
 - 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
 - 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ (แต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)).
 - 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวราบ สำหรับคานลึก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$) หาก $D/L > 2/5$ หรือ 4/5



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

เพิ่มข้อมูล

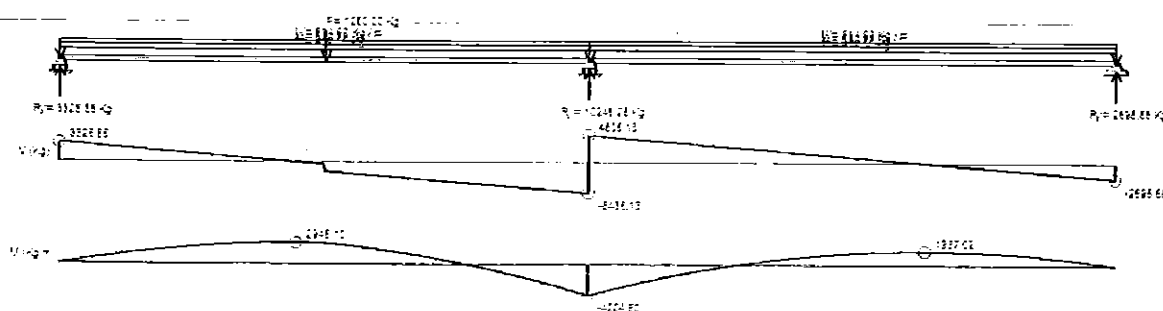
โดย

คานหมายเลข B-12

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลลวณมิติ				
เหล็กชั้นดัด	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	ใช้โลกรับต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสพื้นที่ของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	ใช้โลกรับต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'			240	ใช้โลกรับต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	ใช้โลกรับต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสพื้นที่ของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c'^{0.5}$			235,632	ใช้โลกรับต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$	ใช้โลกรับต่อตารางเซนติเมตร		9	
$k = 1/[1 + f_s/(n \cdot f_c)]$			0.364	
$j = 1 - k/3$			0.879	
$R = f_c/2 \cdot j \cdot k$			17.26	ใช้โลกรับต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์ดัด				
โมเมนต์ดัด			4,225	ใช้โลกรับ-เมตร
แรงเฉือน			5,438	ใช้โลกรับ
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งตัว)				
กรณี	ความลึกต่ำสุด			
1	ปลายไม่ต่อเนื่องสองด้าน	0.25 b	0.30	เมตร
2	ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.22 D	0.60	เมตร
3	ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.19		
4	คานยื่น	0.50 กรณี	3	ใช้ได้
ระยะห่าง			0.03	เมตร
ความยาวช่วงคาน			4.00	เมตร
เหล็กเสริม		รับแรงอัด	รับแรงดึง	
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ผิว)	จำนวน	2	2	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	12	20	มิลลิเมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น			เมตร
	เส้นผ่านศูนย์กลาง			เส้น
$d-d', d$	$\geq 8 \cdot b$ if $L/b > 30$	0.51	0.55	มิลลิเมตร
MR	$R \cdot b \cdot d^2$		15,722	เมตร
การเสริมเหล็ก			Single	ใช้โลกรับ-เมตร
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)		คำนวณ	เสริมจริง	
A_s	$M/[f_s \cdot j \cdot d]$	5.74	6.28	ใช้ได้
A_s'		0.00	2.26	ใช้ได้
A_{smin}	$14/f_y \cdot [b \cdot d]$	5.79	6.28	ใช้ได้
A_{smax}			2.26	ใช้ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กดัด	$v \leq 1.32 \cdot f_c'^{0.5}$			เสริมเหล็กได้
$V - V_c$	$V - 0.29 \cdot [f_c]^{0.5} \cdot (b \cdot d)$		0	ใช้โลกรับ
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	มิลลิเมตร
f_v	$0.50 \cdot f_y$	1,200	1,200	ใช้โลกรับต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมรับ		0.276	0.276	เมตร
แรงบิดท่าง		เหล็กบน	เหล็กอื่น ๆ	
μ	$2.29 \cdot f_c'^{0.5/D}$ หรือ $3.23 \cdot f_c'^{0.5/C}$	17.74	25.02	ใช้โลกรับต่อตารางเซนติเมตร
Σ_o	ต้องการ	6.33	4.49	เซนติเมตร
Σ_o	เสริมจริง	12.57	12.57	เซนติเมตร

- หมายเหตุ
- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกประสิทธิผลต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8 b).
 - 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
 - 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
 - 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวราบ สำหรับความลึก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$ หาก $D/L > 2/5$ หรือ $4/5$)



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

เพิ่มข้อมูล

โดย

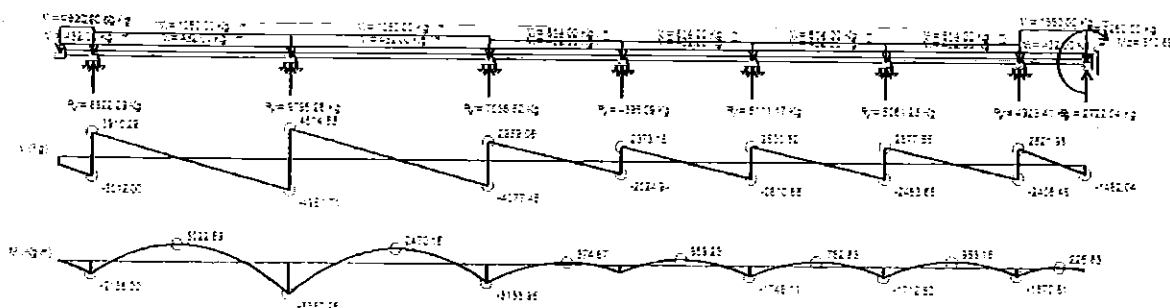
คานหมายเลข B-13

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ				
เหล็กชั้นดัด	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c			240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c^{0.5}$			235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$g = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร			9	
$k = 1/(1 + \frac{g}{(n \cdot b)})$			0.364	
$j = 1 - k/3$			0.879	
$R = \frac{f_c}{2 \cdot j \cdot k}$			17.26	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์ดัด				
โมเมนต์ดัด			5,350	กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือน			4,981	กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีตรวจสอบการแอ่น หรือโก่งคู้)				
กรณี	ความลึกต่ำสุด			
1	ปลายโมดอร์เพื่อสองด้าน	0.38 b	0.30	เมตร
2	ปลายค่อเพื่อด้านเดียว	0.32 D	0.60	เมตร
3	ปลายค่อเพื่อสองด้าน	0.29		
4	คานขึ้น	0.75 กรณี	3	ใช้ได้
ระยะห่าง			0.03	เมตร
ความยาวช่วงคาน			6.00	เมตร
เหล็กเสริม		รับแรงอัด	รับแรงดึง	
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ผิว)	จำนวน	2	3	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	12	20	มิลลิเมตร
เหล็กชั้นบน	ลูกคี่ขนาด			เมตร
	จำนวนเส้น			เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง			มิลลิเมตร
$d-d', d$	$\geq 8 \cdot b$ if $L/b > 30$	0.51	0.55	เมตร
$MR = R \cdot b \cdot d^2$		15,722		กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก		Single		
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)		จำนวน	เสริมจริง	
$A_s = M/(f_s \cdot j \cdot d)$		7.04	9.42	ใช้ได้
$A_s' =$		0.00	2.26	ใช้ได้
$A_{smin} = 14/f_y \cdot [b \cdot d]$		5.79	9.42	ใช้ได้
$A_{smin} =$			2.26	ใช้ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กดัด	$v \leq 1.32 \cdot f_c^{0.5}$			เสริมเหล็กได้
$V - V_c = V - 0.29 \cdot [(f_c)^{0.5} \cdot (b \cdot d)]$			0	กิโลกรัม
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	มิลลิเมตร
$f_y = 0.50 \cdot f_y$		1,200	1,200	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้		0.276	0.276	เมตร
แรงบิดเฉือน		เหล็กบน	เหล็กอื่น ๆ	
$\mu = 2.29 \cdot f_c^{0.5} / D$ หรือ $3.23 \cdot f_c^{0.5} / C$		17.74	25.02	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
E_o ดึงการ		5.80	4.11	เซนติเมตร
E_o เสริมจริง		18.85	18.85	เซนติเมตร
		ใช้ได้	ใช้ได้	

หมายเหตุ

- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกประสิทธิภาพต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8b).
- 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
- 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
- 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวราบ สำหรับคานลึก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$ หาก $D/L > 2/5$ หรือ 4/5



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

แฟ้มข้อมูล

โดย

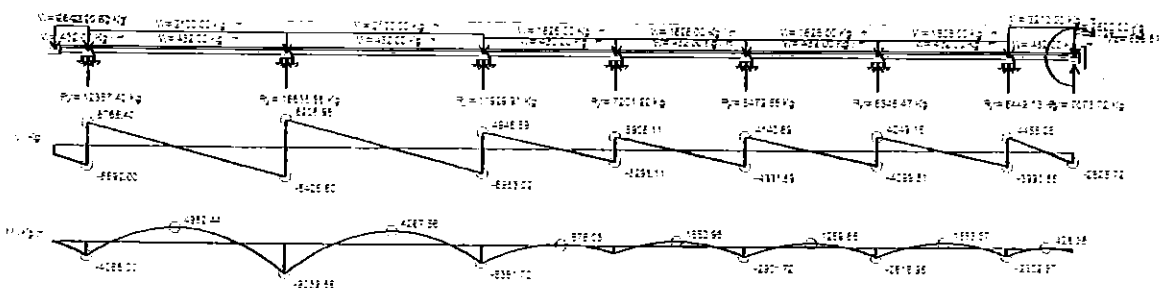
คานหมายเลข B-14

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ				
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx	SD 40		
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s		1,700		ใช้โลกรับค้ำคานวางแบบคาน
โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม, E_s		2,040,000		ใช้โลกรับค้ำคานวางแบบคาน
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'		240		ใช้โลกรับค้ำคานวางแบบคาน
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c		108.00		ใช้โลกรับค้ำคานวางแบบคาน
โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c'^{0.5}$		235,632		ใช้โลกรับค้ำคานวางแบบคาน
$n = E_s/E_c$, $E_s = 2,040,000$	ใช้โลกรับค้ำคานวางแบบคาน	9		
$k = 1/[1 + 6/(n \cdot f_c)]$		0.364		
$j = 1 - k/3$		0.879		
$R = f_c^2 \cdot j \cdot k$		17.26		ใช้โลกรับค้ำคานวางแบบคาน
แรงเฉือนและโมเมนต์ดัด				
โมเมนต์ดัด		9,039		ใช้โลกรับ-เบค
แรงเฉือน		8,427		ใช้โลกรับ
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโก่งตัว)				
กรณี	ความลึกต่ำสุด			
1	ปลายใบค้ำคานทั้งสองด้าน	0.38 b	0.30	เบค
2	ปลายค้ำคานเดี่ยว	0.32 D	0.60	เบค
3	ปลายค้ำคานทั้งสองด้าน	0.29		
4	คานยื่น	0.75 กรณี	3	ใช้ไม่ได้
ระยะห่าง		0.03		เบค
ความยาวช่วงคาน		6.00		เบค
เหล็กเสริม				
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ค้ำ)	จำนวน	รับแรงอัด	รับแรงดึง	
		2	4	
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	12	20	เส้น
	ลูกค้ำคาน			มิลลิเมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น			เบค
	เส้นผ่านศูนย์กลาง			เส้น
	$\geq 8 \text{ b}$ if $L/b > 30$	0.51	0.55	มิลลิเมตร
$d-d', d$				เบค
$MR = R \cdot b \cdot d^2$		15,722		ใช้โลกรับ-เบค
การเสริมเหล็ก				
เหล็กเสริม (คานวางแบบคาน)		จำนวน	เสริมจริง	
$A_s = M/[f_s \cdot j \cdot d]$		11.33	12.57	ใช้ไม่ได้
$A_s' =$		0.00	2.26	ใช้ไม่ได้
$A_{smin} = 14/f_y \cdot [b \cdot d]$		5.79	12.57	ใช้ไม่ได้
$A_{smin} =$			2.26	ใช้ไม่ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กปลอก	$v \leq 1.32 \cdot f_c'^{0.5}$			เสริมเหล็กได้
$V - V_c = V - 0.29 \cdot [f_c']^{0.5} \cdot (b \cdot d)$			1,001	ใช้โลกรับ
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	มิลลิเมตร
$f_y = 0.50 \cdot f_y$		1,200	1,200	ใช้โลกรับค้ำคานวางแบบคาน
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมรับ		0.276	0.276	เบค
แรงยึดเหนี่ยว				
$\mu = 2.29 \cdot f_c'^{0.5} / D$	หรือ $3.23 \cdot f_c'^{0.5} / C$	17.74	25.02	ใช้โลกรับค้ำคานวางแบบคาน
E_o	ต้องการ	9.81	6.96	เบค
E_o	เสริมจริง	25.13	25.13	เบค

หมายเหตุ

- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกประสิทธิภาพต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8 b).
- 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
- 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไว้ไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
- 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวนอน สำหรับคานลึก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$ หาก $D/L > 2/5$ หรือ 4/5



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

แฟ้มข้อมูล

โดย

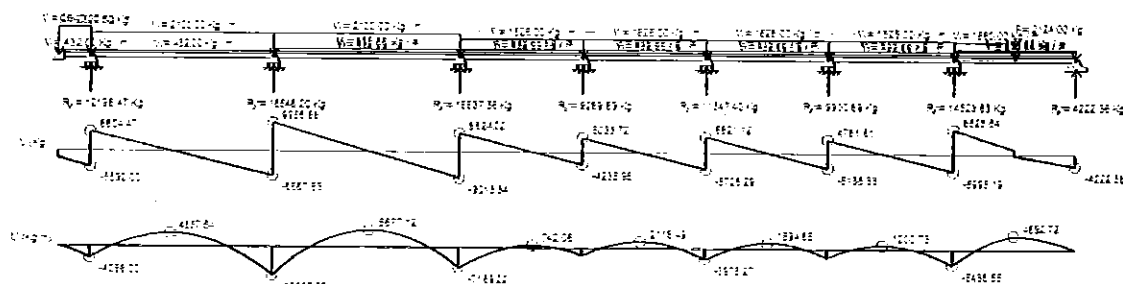
คานหมายเลข 8-15

ตำแหน่ง

วัสดุ และกลสมบัติ				
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสเฉื่อยของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f_c'			240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสเฉื่อยของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f_c'^{0.5}$			235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร			9	
$k = 1/[1 + f_s/(n \cdot f_c)]$			0.364	
$j = 1 - k/3$			0.879	
$R = f_c/2 \cdot j \cdot k$			17.26	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเฉือนและโมเมนต์คัต				
โมเมนต์คัต			10,005	กิโลกรัม-เมตร
แรงเฉือน			9,959	กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งตัว)				
กรณี	ความลึกค่าสุด			
1	ปลายไม่ต่อเนื่องสองด้าน	0.38 b	0.30	เมตร
2	ปลายต่อเนื่องด้านเดียว	0.32 D	0.60	เมตร
3	ปลายต่อเนื่องสองด้าน	0.29		
4	คานยื่น	0.75 กรณี	3	ใช้ได้
ระยะหุ้ม			0.03	เมตร
ความยาวช่วงคาน			6.00	เมตร
เหล็กเสริม		รับแรงอัด	รับแรงดึง	
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ตัว)	จำนวน	2	4	เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	12	20	มิลลิเมตร
	ลูกศรขนาด			เมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น			เส้น
	เส้นผ่านศูนย์กลาง			มิลลิเมตร
$d-d', d$	$\geq 8-b/L/b > 30$	0.51	0.55	เมตร
$MR = R \cdot b \cdot d^2$			15,722	กิโลกรัม-เมตร
การเสริมเหล็ก			Single	
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)		คำนวณ	เสริมจริง	
$A_s = M/[f_s \cdot j \cdot d]$		12.45	12.57	ใช้ได้
$A_s' =$		0.00	2.26	ใช้ได้
$A_{smin} = 14/f_y \cdot [b \cdot d]$		5.79	12.57	ใช้ได้
$A_{smin} =$			2.26	ใช้ได้
แรงเฉือนและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กลูกตั้ง	$v \leq 1.32 \cdot f_c'^{0.5}$			เสริมเหล็กได้
$V - V_c = V - 0.29 \cdot [f_c']^{0.5} \cdot (b \cdot d)$			2,533	กิโลกรัม
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	มิลลิเมตร
$f_y = 0.50 \cdot f_y$		1,200	1,200	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้		0.148	0.276	เมตร
แรงบิดหน้า				
$\mu = 2.29 \cdot f_c'^{0.5} \cdot D$ หรือ $3.23 \cdot f_c'^{0.5} \cdot C$		17.74	25.02	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
Σ_o ต้องการ		11.60	8.22	เซนติเมตร
Σ_o เสริมจริง		25.13	25.13	เซนติเมตร
		ใช้ได้	ใช้ได้	

หมายเหตุ

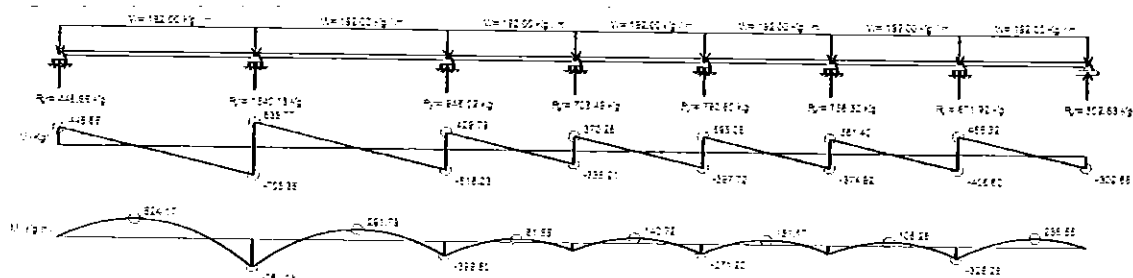
- 1) สำหรับคานแบบ ความลึกประสิทธิผลต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8b).
- 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
- 3) ปริมาณเหล็กเสริมค่าสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
- 4) ปริมาณเหล็กเสริมค่าสุดในแนวราบ สำหรับคานเล็ก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$) หาก $D/L > 2/5$ หรือ $4/5$



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ	Lab Erwi and Chem	แฟ้มข้อมูล
โดย		
คานหมายเลข	B-16	ตำแหน่ง
วัสดุ และกลสมบัติ		
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx	SD 40
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s		1,700
โมดูลัสบิดนูนของเหล็กเสริม, E_s		2,040,000
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c		240
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c		108.00
โมดูลัสบีคั้นนูนของคอนกรีต $E_c = 15,210 f'_c^{1.5}$		235,632
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร		9
$k = 1/[1 + 6(n - 1)]$		0.364
$j = 1 - k/3$		0.879
$R = 12j + k$		17.26
แรงเฉือนและโมเมนต์ค้ด		
โมเมนต์ค้ด		764
แรงเฉือน		703
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือโค้งงอ)		
กรณี	ความลึกต่ำสุด	
1	ปลายไปตอเนื่องสองด้าน	0.38 b
2	ปลายตอเนื่องด้านเดียว	0.32 D
3	ปลายตอเนื่องสองด้าน	0.29
4	คานยื่น	0.75 กรณี
ระยะหุ้ม		3
ความยาวช่วงคาน		0.03
เหล็กเสริม		6.00
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ตัว)	จำนวน	รับแรงอัด รับแรงดึง
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	2 2
	ลูกศรขนาด	12 12
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น	
	เส้นผ่านศูนย์กลาง	
$d-d', d$	$\geq b-b' \text{ if } L/b > 30$	0.31 0.36
MR	$R \cdot b \cdot d^2$	4,351
การเสริมเหล็ก		Single
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)	คำนวณ	เสริมจริง
$A_s = M/[f_s \cdot j \cdot d]$	1.40	2.26
$A_s' =$	0.00	2.26
$A_{smin} = 1.34 \cdot A_s(4)$	1.87	2.26
$A_{smin} =$		2.26
แรงเฉือนและเหล็กปลอก		
การใช้เหล็กปลอก	$v \leq 1.32 \cdot f'_c \cdot 0.5$	
$V - V_c =$	$V - 0.29 \cdot [f'_c \cdot 0.5 \cdot (b \cdot d)]$	0
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6 9 12
$f_v =$	$0.50 \cdot f_y$	
ระยะเรียงสูงสุดที่ยอมให้		1,200 1,200 1,700
แรงบิดหน่วย		0.178 0.178 0.178
$\mu =$	$2.29 \cdot f'_c \cdot 5/D$ หรือ $3.23 \cdot f'_c \cdot 5/C$	เหล็กชั้น เหล็กอื่นๆ
$X_o =$	ต้องการ	25.00 35.00
$X_o =$	เสริมจริง	0.90 0.64
		7.54 7.54
		ใช้ได้ ใช้ได้

- หมายเหตุ
- 1) สำหรับคานคาน ความลึกประสิทธิผลต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8b).
 - 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
 - 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = 14/f_y \cdot b \cdot d$ เว้นแต่จะเสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s).
 - 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวราบ สำหรับคานคาน ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$ หาก $D/L > 2/5$ หรือ $4/5$).



การคำนวณออกแบบคาน ค.ส.ล. โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

โครงการ Lab Envi and Chem

แฟ้มข้อมูล

โดย

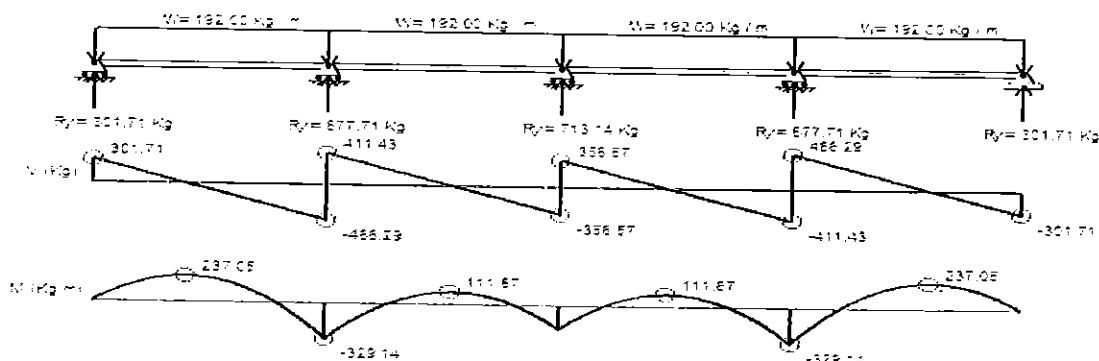
คานหมายเลข B-17

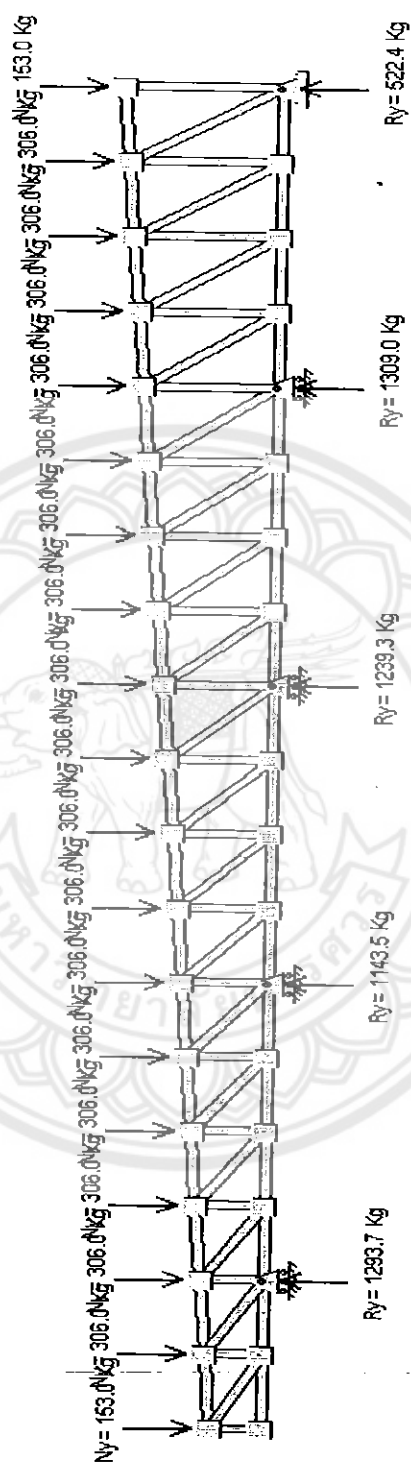
ตำแหน่ง

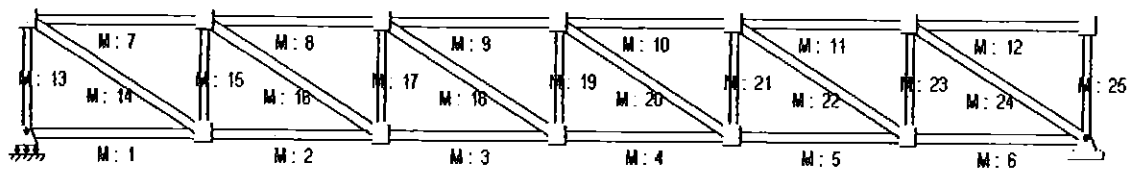
วัสดุ และกลสมบัติ				
เหล็กชั้นคุณภาพ	SD xx หรือ SR xx		SD 40	
หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s			1,700	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสเฉื่อยของเหล็กเสริม, E_s			2,040,000	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c			240	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c			108.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
โมดูลัสเฉื่อยของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{0.5}$			235,632	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
$n = E_s/E_c$; $E_s = 2,040,000$ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร			9	
$k = 1/(1 + n \cdot (f_c/f'_c))$			0.364	
$j = 1 - k/3$			0.879	
$R = f'_c/2 \cdot j \cdot k$			17.26	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
แรงเหวี่ยงและโมเมนต์ดัด				
โมเมนต์ดัด			329	กิโลกรัม-เมตร
แรงเหวี่ยง			466	กิโลกรัม
หน้าตัด (กรณีไม่ตรวจสอบการแอ่น หรือ โกงตัว)				
กรณี	ความลึกสูงสุด			
1	ปลายไปต่อเพื่อสองด้าน	0.25 b	0.20	เมตร
2	ปลายต่อเพื่อด้านเดียว	0.22 D	0.40	เมตร
3	ปลายต่อเพื่อสองด้าน	0.19		
4	ความยื่น	0.50 กรณี	3	ใช้ได้
ระยะห่าง			0.03	เมตร
ความยาวช่วงคาน			4.00	เมตร
เหล็กเสริม				
เหล็กชั้นล่าง (ใกล้ผิว)	จำนวน	รับแรงอัด	รับแรงดึง	
		2	2	เส้น
เส้นผ่านศูนย์กลาง		12	12	มิลลิเมตร
เหล็กชั้นบน	จำนวนเส้น			เมตร
เส้นผ่านศูนย์กลาง				เส้น
$d-d', d$	$\geq 8 \cdot b$ if $L/b > 30$	0.31	0.36	มิลลิเมตร
MR	$R \cdot b \cdot d^2$		4,351	เมตร
การเสริมเหล็ก			Single	กิโลกรัม-เมตร
เหล็กเสริม (ตารางเซนติเมตร)		คำนวณ	เสริมจริง	
A_s	$M/(f_s \cdot j \cdot d)$	0.57	2.26	ใช้ได้
A_s'		0.00	2.26	ใช้ได้
A_{smin}	$1.34 \cdot A_s(4)$	0.77	2.26	ใช้ได้
A_{smin}			2.26	ใช้ได้
แรงเหวี่ยงและเหล็กปลอก				
การใช้เหล็กปลอก	$v \leq 1.32 \cdot f'_c^{0.5}$			เสริมเหล็กได้
$V - V_c$	$V - 0.29 \cdot (f'_c)^{0.5} \cdot (b \cdot d)$		0	กิโลกรัม
เส้นผ่านศูนย์กลาง		6	9	มิลลิเมตร
n	$0.50 \cdot j$	1,200	1,200	1,700 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
ระยะเหวี่ยงสูงสุดที่ยอมรับ		0.178	0.178	0.178 เมตร
แรงบิดท่วง		เหล็กบน	เหล็กล่าง	
μ	$2.29 \cdot f'_c^{0.5}/D$ หรือ $3.23 \cdot f'_c^{0.5}/D$	25.00	35.00	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
Σ_o	ต้องการ	0.60	0.43	เซนติเมตร
Σ_o	เสริมจริง	7.54	7.54	เซนติเมตร

หมายเหตุ

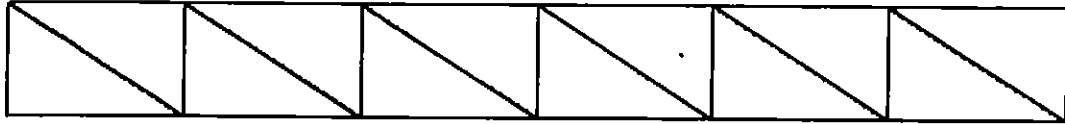
- 1) สำหรับคานแคบ ความลึกประสิทธิผลต้องไม่เกิน 8 เท่าของความกว้าง (8-b).
- 2) $M_r = R \cdot b \cdot d^2$ when $L/b > 30$.
- 3) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุด: $A_{smin} = 14 \cdot j \cdot b \cdot d$ เว้นแต่เสริมเหล็กไม่น้อยกว่า 1.34 เท่าของค่าที่คำนวณได้ (1.34 A_s)
- 4) ปริมาณเหล็กเสริมต่ำสุดในแนวนอน สำหรับคานลึก ($A_{smin-hz} = 0.0025 \cdot b \cdot D$ หาก $D/L > 2/5$ หรือ $4/5$)



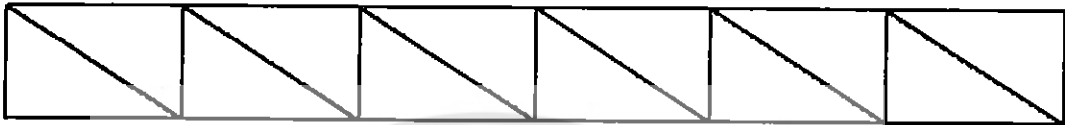




V (kg)

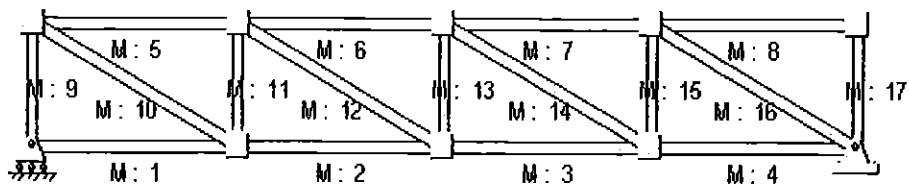


M (kg.m)

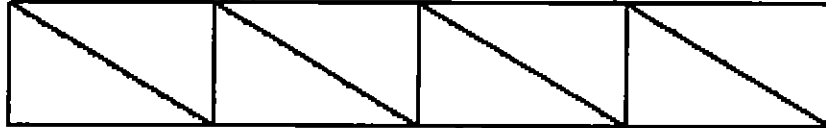


name	member	long(m)	size	จำนวน	หนัก(kg/m)	weight(kg)
Chord	1	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	2	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	3	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	4	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	5	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	6	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Web	7	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Web	8	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Web	9	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Web	10	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Web	11	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Web	12	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Web	13	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
Web	14	1.1	40*40*4mm	2	2.42	5.324
Web	15	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
Web	16	1.1	40*40*4mm	2	2.42	5.324
Web	17	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
Web	18	1.1	40*40*4mm	2	2.42	5.324
Web	19	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
Web	20	1.1	40*40*4mm	2	2.42	5.324
Web	21	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
Web	22	1.1	40*40*4mm	2	2.42	5.324
Web	23	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
Web	24	1.1	40*40*4mm	2	2.42	5.324
Web	25	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
						107

โครงหลังคา, T2



V (Kg)



M (Kg-m)



name	member	long(m)	size	จำนวน	หนัก(kg/m)	weight(kg)
Chord	1	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	2	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	3	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	4	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	5	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	6	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	7	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Chord	8	1	40*40*4mm	2	2.42	4.84
Web	9	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
Web	10	1.1	40*40*4mm	2	2.42	5.324
Web	11	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
Web	12	1.1	40*40*4mm	2	2.42	5.324
Web	13	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
Web	14	1.1	40*40*4mm	2	2.42	5.324
Web	15	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
Web	16	1.1	40*40*4mm	2	2.42	5.324
Web	17	0.5	40*40*4mm	2	2.42	2.42
						72

โครงหลังคา , T3

ตารางคำนวณออกแบบฐานรากแผ่โดยวิธีหน่วยแรงใช้งาน

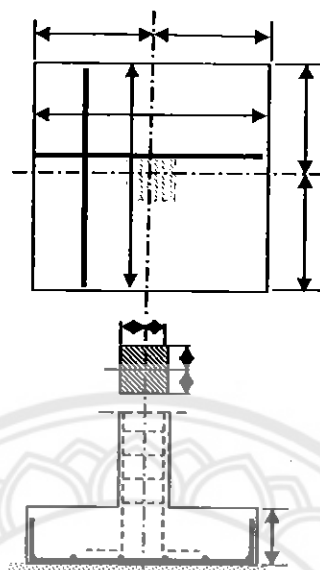
โครงการ Lab Envi and Chem
โดย
ฐานรากหมายเลข F-1

เพิ่มข้อมูล

03/30/10

06:32 PM

ตำแหน่ง



วัสดุ และกลสมบัติ

ดินแน่นหรือทรายแน่น 10 T/m²

เหล็กชั้นคุณภาพ SD xx หรือ SR xx

หน่วยแรงใช้งานของเหล็กเสริม, f_s

โมดูลัสยืดหยุ่นของเหล็กเสริม

กำลังอัดประลัยของคอนกรีต, f'_c

ตัวคูณ

หน่วยแรงใช้งานของคอนกรีต, f_c

โมดูลัสยืดหยุ่นของคอนกรีต $E_c = 15,210 \cdot f'_c^{0.5}$

$n = E_s/E_c$ โดยที่ $E_s = 2,040,000$ ksc

$k = 1/[1 + f_s/(n \cdot f'_c)]$

$j = 1 - k/3$

$R = f'_c/2 \cdot j \cdot k$

ขนาดฐานราก และดอม่

ความกว้างเสา (แกน X), a

ความยาวเสา (แกน Y), b

ความกว้างฐานราก (แกน X), B

ความยาวฐานราก (แกน Y), T

ความลึก, D

ระยะหุ้ม

ความลึกต่ำสุด, D_{min}

น้ำหนักฐานราก

แรงตามแกน

แรงเบกทานของดิน (ด้านต่อตารางเมตร)

โมเมนต์ดัดรอบแกน

หน่วยแรงสูงสุด, $P/A + M/c.I.$

หน่วยแรงต่ำสุด, $P/A - M/c.I.$

หน่วยแรงที่ขอบเสา

หน่วยแรงที่ $d/2$

หน่วยแรงที่ d

โมเมนต์ดัดรอบแกนรวม

แรงเฉือนสำหรับคำนวณแรงยึดหน่วง // แกน x และแกน y

แรงเฉือนสำหรับแบบคาน V_d // แกน x และ y

แรงเฉือนแบบเจาะทะลุ V_p

SD 40

1,700

2,040,000

240

0.45

108.00

235,632

9

0.364

0.879

17.26

0.30

เมตร

0.30

เมตร

2.80

เมตร

2.80

เมตร

0.45

เมตร

0.05

เมตร

0.12

ใช้ได้

8,467

กิโลกรัม

68,783

kg

เกิดจริง

9,853

ยอมให้

10,000

ใช้ได้

กิโลกรัม

รอบแกน X รอบแกน Y

9,853

9,853

กิโลกรัมต่อตารางเมตร

9,853

9,853

กิโลกรัมต่อตารางเมตร

ใช้ได้

ใช้ได้

กิโลกรัมต่อตารางเมตร

9,853

9,853

กิโลกรัมต่อตารางเมตร

9,853

9,853

กิโลกรัมต่อตารางเมตร

9,853

9,853

กิโลกรัมต่อตารางเมตร

21,554

21,554

กิโลกรัม-เมตร

34,487

34,487

กิโลกรัม

24,113

23,672

กิโลกรัม

36,374

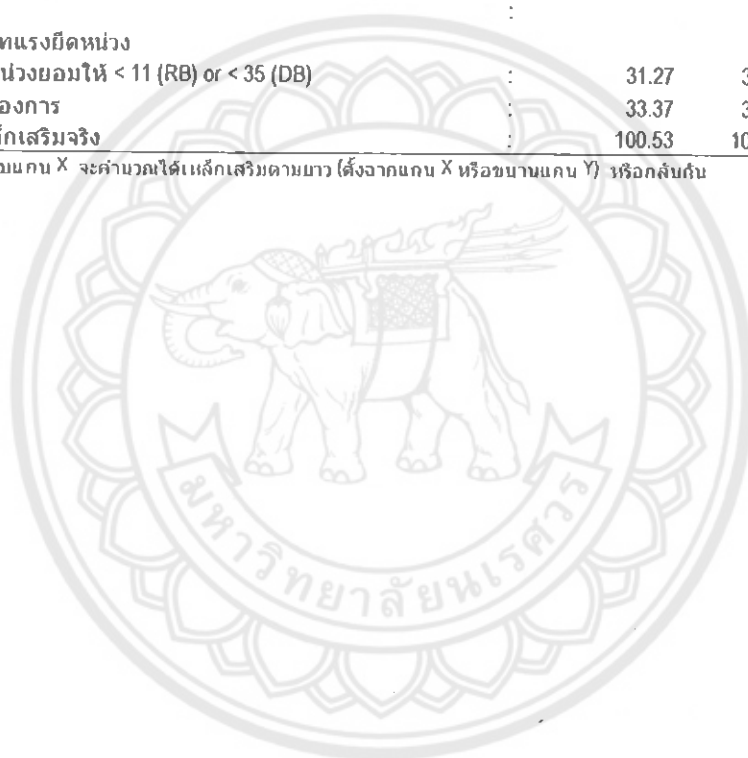
36,266

กิโลกรัม

เหล็กเสริม และกำลังของหน้าตัด

ขนาดเหล็กเสริม	:	16	16	
จำนวนเส้น	:	20	20	#
ปริมาณเหล็กเสริม	:	40.21	40.21	ตารางเซนติเมตร
ความลึกประสิทธิภาพ, d	:	0.38	0.39	เมตร
MR = $R \cdot b \cdot d^2$	:	68,331	74,270	กิโลกรัม-เมตร
As = $M/[f_s \cdot j \cdot d]$	:	singly	singly	ใช้ได้
	:	38.37	36.81	ตารางเซนติเมตร
As-lemp = $[0.0018/0.0020/0.0025] \cdot (b \text{ or } l) \cdot D$	:	ใช้ได้	ใช้ได้	
	:	22.68	22.68	ตารางเซนติเมตร
vd = V_d/T_d หรือ V_d/B_d	:	ใช้ได้	ใช้ได้	
	:	2.29	2.16	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
vc = $0.29 \cdot [f_c]^{0.5}$	:	4.49	4.49	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
	:	ใช้ได้	ใช้ได้	
vp, vc = $0.53 \cdot [f_c]^{0.5}$	:	7.16	8.21	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
	:		ใช้ได้	
เส้นรอบรูป เพื่อถ่ายเทแรงยึดเหนี่ยว				
หน่วยแรงยึดเหนี่ยวยอมให้ < 11 (RB) or < 35 (DB)	:	31.27	31.27	กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร
เส้นรอบรูปที่ต้องการ	:	33.37	32.01	เซนติเมตร
เส้นรอบรูปเหล็กเสริมจริง	:	100.53	100.53	เซนติเมตร

หมายเหตุ (1) โมเมนต์เสริมแกน X จะคำนวณได้เหล็กเสริมตามยาว (ดึงจากแกน X หรือขนานแกน Y) หรือกลับกัน



ปริมาณพื้น						
รายการ	กว้าง(ม)	ยาว(ม)	พื้นที่(ม ²)	วัสดุ	ช่องเปิด(ม ²)	ปริมาณ(ม ³)
ปฏิบัติการโลหะหนัก	4.000	5.000	20.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	20.000
เครื่องมือพิเศษ	4.000	5.000	20.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	20.000
เก็บสารอันตราย	2.000	8.000	16.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	16.000
ห้องน้ำชาย1	4.000	6.000	24.000	พื้นกระเบื้องเซรามิกขนาด 8" x 8" ชนิดโพลี : (ห้องน้ำ)	-	24.000
ห้องน้ำหญิง1	4.000	6.000	24.000	พื้นกระเบื้องเซรามิกขนาด 8" x 8" ชนิดโพลี : (ห้องน้ำ)	-	24.000
ห้องวางแบบจำลอง	8.000	8.000	64.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	64.000
ห้องเคมี1	8.000	6.000	48.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	48.000
ห้องเคมี2	6.000	6.000	36.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	36.000
ห้องปฏิบัติการน้ำเสีย	8.500	6.000	51.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	51.000
ห้องปฏิบัติการน้ำดี	8.500	8.000	68.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	68.000
ปฏิบัติการปฐนาภาค	8.500	4.000	34.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	34.000
ห้องเคมี3	8.500	6.000	51.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	51.000
ห้องพักอาจารย์+นักวิ	16.500	7.000	115.500	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	115.500
ทางเดิน1			71.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	71.000
ห้องน้ำชาย2	4.000	6.000	24.000	พื้นกระเบื้องเซรามิกขนาด 8" x 8" ชนิดโพลี : (ห้องน้ำ)	-	24.000
ห้องน้ำหญิง2	4.000	6.000	24.000	พื้นกระเบื้องเซรามิกขนาด 8" x 8" ชนิดโพลี : (ห้องน้ำ)	-	24.000
ทางเดิน2			52.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	52.000
ห้องปฏิบัติการขยะ	6.000	8.000	48.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	48.000
ห้องเก็บสารเคมีแก้ว	6.000	6.000	36.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน : (ห้องเรียน)	-	36.000
โถงนอกประตูสงฆ์	20.000	9.000	180.000	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน	-	180.000
ทางเดินเขาวัว	2.00	26.00	52	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน	-	52.000
ทางเดินเขาวัว	3.00	10.00	30	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบ บัน	-	30.000
						1088.500

ปริมาณฝ้า						
รายการ	กว้าง(ม)	ยาว(ม)	พื้นที่(ม ²)	วัสดุ	ช่องเปิด(ม ²)	ปริมาณ(ม ³)
ปฏิบัติการโลหะหนัก	4.000	5.000	20.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	20.000
เครื่องมือพิเศษ	4.000	5.000	20.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	20.000
เก็บสารอันตราย	2.000	8.000	16.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	16.000
ห้องน้ำชาย1	4.000	6.000	24.000	ฝ้าเพดานห้องน้ำ ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดย	-	24.000
ห้องน้ำหญิง1	4.000	6.000	24.000	ฝ้าเพดานห้องน้ำ ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดย	-	24.000
ห้องวางแบบจำลอง	8.000	8.000	64.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	64.000
ห้องเคมี1	8.000	6.000	48.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	48.000
ห้องเคมี2	6.000	6.000	36.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	36.000
ห้องปฏิบัติการน้ำเสีย	8.500	6.000	51.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	51.000
ห้องปฏิบัติการน้ำดี	8.500	8.000	68.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	68.000
ปฏิบัติการปฐนาภาค	8.500	4.000	34.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	34.000
ห้องเคมี3	8.500	6.000	51.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	51.000
ห้องพักอาจารย์+นักวิ	16.500	7.000	115.500	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	115.500
ทางเดิน1			71.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	71.000
ห้องน้ำชาย2	4.000	6.000	24.000	ฝ้าเพดานห้องน้ำ ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดย	-	24.000
ห้องน้ำหญิง2	4.000	6.000	24.000	ฝ้าเพดานห้องน้ำ ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดย	-	24.000
ทางเดิน2			52.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	52.000
ห้องปฏิบัติการขยะ	6.000	8.000	48.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	48.000
ห้องเก็บสารเคมีแก้ว	6.000	6.000	36.000	ฝ้าเพดานภายใน ใช้ยิปซัมบอร์ดขนาด 1.20x2.40 ม. หน้า 9 ม.ม. ชนิดธ	-	36.000
						826.500

ปริมาณงานผนัง						
รายการ	เส้นรอบรูป(ม)	สูง(ม)	พื้นที่(ม ²)	วัสดุ	ช่องเปิด=พ.ท.ประตู+พ.ท.	ปริมาณ(ม ²)
ก่อสร้างผนังครึ่งแผ่น				อิฐมวล		
ห้องปฏิบัติการโลหะหนัก	17.00	3.5	59.5	อิฐมวล		
ห้องเครื่องมือพิเศษ	17.00	3.5	59.5	อิฐมวล		
ห้องเก็บสารอันตราย	20.00	3.5	70	อิฐมวล		
ห้องน้ำ ชาย	16.00	3.5	56	อิฐมวล		
ห้องน้ำ หญิง	10.00	3.5	35	อิฐมวล		
ห้องวางแบบจำลอง	24.00	3.5	84	อิฐมวล		
ห้องปฏิบัติการขยะ	14.00	3.5	49	อิฐมวล		
โถงนอกประตูสงฆ์	11.00	0.45	4.95	อิฐมวล		
ห้องเคมี1	20.00	3.5	70	อิฐมวล		
ห้องเคมี2	12.00	3.5	42	อิฐมวล		
ห้องปฏิบัติการน้ำเสีย	31.00	3.5	108.5	อิฐมวล		
ห้องปฏิบัติการน้ำดี	25.00	3.5	87.5	อิฐมวล		
ห้องปฏิบัติการอากาศ	16.50	3.5	57.75	อิฐมวล		
ห้องเคมี 3	20.50	3.5	71.75	อิฐมวล		
ห้องเก็บเครื่องมือและสารเคมี	18.00	3.5	63	อิฐมวล		
ห้องพักนักเรียนและอาจารย์	30.50	3.5	106.75	อิฐมวล		
ห้องชีววิทยา	20.00	3.5	70	อิฐมวล		
ห้องน้ำชาย	16.00	3.5	56	อิฐมวล		
ห้องน้ำหญิง	10.00	3.5	35	อิฐมวล		
รวม			1186.2			
					210.16	976.04

กัณฐกรรมเติมแผ่น							
ชั้น1							
ห้องน้ำ ชาย	4.00	3.5	14	ฉักรมณ			
ห้องน้ำ หญิง	4.00	3.5	14	ฉักรมณ			
ห้องปฏิบัติการชยะ	8.00	3.5	28	ฉักรมณ	ประต		
บันได	4.00	3.5	14	ฉักรมณ	D1=35x5.06	177.1	
ห้องเคมี2	6.00	3.5	21	ฉักรมณ	D2=0x4.40	0	
โถงอเนกประสงค์	12.00	3.5	42	ฉักรมณ	D3=2x2.00	4	
ชั้น2							
ห้องน้ำ ชาย	4.00	6.8	27.2	ฉักรมณ	หน้าต่าง		
ห้องน้ำ หญิง	4.00	6.8	27.2	ฉักรมณ	W1=18x2.25	40.5	
ห้องชีววิทยา	8.00	6.8	54.4	ฉักรมณ	W2=0x3.00	0	
บันได	4.00	6.8	27.2	ฉักรมณ	W3=4x2.10	8.4	
ห้องเก็บเครื่องแก้วและสารเคมี	6.00	6.8	40.8	ฉักรมณ	W4=0x2.10	0	
ห้องพักนักวิจัยและอาจารย์	7.00	6.8	47.6	ฉักรมณ	W5=0x1.05	0	
โถงอเนกประสงค์	5.00	6.8	34	ฉักรมณ			
รวม			391.4			230	161.40
ตามรูปหนึ่ง(ภายนอกและภายใน)							
ห้องปฏิบัติการโลหะหนัก	34.00	3.5	119	ปูนฉา			
ห้องเครื่องมือพิเศษ	34.00	3.5	119	ปูนฉา			
ห้องเก็บสารอันตราย	40.00	3.5	140	ปูนฉา			
ห้องน้ำ ชาย	32.00	3.5	112	ปูนฉา			
ห้องน้ำ หญิง	20.00	3.5	70	ปูนฉา	ประต		
ห้องวางแบบจำลอง	48.00	3.5	168	ปูนฉา	D1=16x5.06	80.96	
ห้องปฏิบัติการชยะ	28.00	3.5	98	ปูนฉา	D2=5x4.40	22	
โถงอเนกประสงค์	12.00	0.72	8.64	ปูนฉา	D3=5x2.00	10	
ห้องเคมี1	40.00	3.5	140	ปูนฉา	หน้าต่าง		
ห้องเคมี2	24.00	3.5	84	ปูนฉา	W1=31x2.25	69.75	
ห้องปฏิบัติการน้ำเสีย	31.00	3.5	108.5	ปูนฉา	W2=6x3.00	18.00	
ห้องปฏิบัติการน้ำดี	34.00	3.5	119	ปูนฉา	W3=2x2.10	4.20	
ห้องปฏิบัติการอากาศ	25.00	3.5	87.5	ปูนฉา	W4=2x2.10	4.20	
ห้องเคมี 3	29.00	3.5	101.5	ปูนฉา	W5=2x1.05	1.05	
ห้องเก็บเครื่องแก้วและสารเคมี	36.00	3.5	126	ปูนฉา			
ห้องพักนักวิจัยและอาจารย์	14.00	3.5	49	ปูนฉา			
ห้องชีววิทยา	40.00	3.5	140	ปูนฉา			
ห้องน้ำชาย	20.00	3.5	70	ปูนฉา			
ห้องน้ำหญิง	20.00	3.5	70	ปูนฉา			
คานคอดิน	54.20	0.72	39.024	ปูนฉา			
รวม			1969.164			210.16	1759.00
หาคี(ภายในและภายนอก)							
ห้องปฏิบัติการโลหะหนัก	34.00	3.5	119	สีกายใน			
ห้องเครื่องมือพิเศษ	34.00	3.5	119	สีกายใน			
ห้องเก็บสารอันตราย	40.00	3.5	140	สีกายใน			
ห้องน้ำ ชาย	32.00	3.5	112	สีกายใน			
ห้องน้ำ หญิง	20.00	3.5	70	สีกายใน	ประต		
ห้องวางแบบจำลอง	48.00	3.5	168	สีกายใน	D1=16x5.06	80.96	
ห้องปฏิบัติการชยะ	28.00	3.5	98	สีกายใน	D2=5x4.40	22	
โถงอเนกประสงค์	12.00	0.72	8.64	สีกายใน	D3=5x2.00	10	
ห้องเคมี1	40.00	3.5	140	สีกายใน	หน้าต่าง		
ห้องเคมี2	24.00	3.5	84	สีกายใน	W1=31x2.25	69.75	
ห้องปฏิบัติการน้ำเสีย	31.00	3.5	108.5	สีกายใน	W2=6x3.00	18.00	
ห้องปฏิบัติการน้ำดี	34.00	3.5	119	สีกายใน	W3=2x2.10	4.20	
ห้องปฏิบัติการอากาศ	25.00	3.5	87.5	สีกายใน	W4=2x2.10	4.20	
ห้องเคมี 3	29.00	3.5	101.5	สีกายใน	W5=2x1.05	1.05	
ห้องเก็บเครื่องแก้วและสารเคมี	36.00	3.5	126	สีกายใน			
ห้องพักนักวิจัยและอาจารย์	14.00	3.5	49	สีกายใน			
ห้องชีววิทยา	40.00	3.5	140	สีกายใน			
ห้องน้ำชาย	20.00	3.5	70	สีกายใน			
ห้องน้ำหญิง	20.00	3.5	70	สีกายใน			
คานคอดิน	54.20	0.72	39.024	สีกายใน			
รวม			1969.164			210.16	1759.00
การกระเบื้อง							
ห้องน้ำ ชาย	20.00	1.6	32	กระเบื้อง			32
ห้องน้ำ หญิง	20.00	1.6	32	กระเบื้อง			32
รวม							64
การไม้คอบน							
	65	4	260	ไม้คอบน	W1=25x2.25	56.25	
					W3=1x2.10	2.1	
					W5=1x1.05	1.05	
รวม			260			59.4	200.6

ประมาณราคาก่อสร้าง อาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี
สถานที่ก่อสร้าง มหาวิทยาลัยวลัยลักษณ์

ลำดับที่	รายการ	จำนวน	หน่วย	ค่าวัสดุ		ค่าแรงงาน		รวมค่าวัสดุ และค่าแรงงาน	หมายเหตุ
				ราคาหน่วยละ	จำนวนเงิน	ราคาหน่วยละ	จำนวนเงิน		
1	หมวดงานวิศวกรรมโครงสร้าง								
	คอนกรีตหยาบ	64	ลบ.ม.	1,300	82,550	342	21,717	104,267	
	ทรายบดอัด	64	ลบ.ม.	340	21,590	60	3,810	25,400	
	ไม้แบบ	2,950	ตร.ม.	10	29,500	90	265,500	295,000	
	คอนกรีต	526.30	ลบ.ม.	1,560	821,028	403	212,099	1,033,127	
	เหล็กเสริม RB9	5	ตัน	1,870	9,411	2,743	13,804	23,215	
	เหล็กเสริม DB12	12	ตัน	17,940	215,280	2,743	32,916	248,196	
	เหล็กเสริม DB16	2	ตัน	17,740	35,271	2,743	5,454	40,724	
	เหล็กเสริม DB20	16	ตัน	17,740	283,840	2,743	43,888	327,728	
2	รวมหมวดงานวิศวกรรมโครงสร้าง							2,097,657	
	หมวดงานสถาปัตยกรรม								
	2.1 งานหลังคา	449,965	รวม						
	22 งานผนังและคกแต่ง	620,603	รวม						
	23 งานพื้นและคกแต่ง	175,980	รวม						
	24 งานประตู - หน้าต่าง	235,500	รวม						
	25 งานตุ้มน้ำหนักและอุปกรณ์	115,700	รวม						
	26 งานบันไดและคกแต่ง	11,000	รวม						
	27 งานทาสี	115,700	รวม						
	28 งานเปิดเคลือบ		รวม						
	รวมหมวดงานสถาปัตยกรรม							1,811,033	
	2.1 งานหลังคา								
	metal sheet	693	ตร.ม.	350	242,550	40	27,720	270,270	
	เหล็กฉากขนาด 40 x 40 x 4 mm.	415	ฟุต	333	138,195	100	41,500	179,695	
	รวมงานข้อ 2.1							449,965	
	22 งานผนังและคกแต่ง								
	ผนังก่ออิฐฉาบ	976	ตร.ม.	185	180,567	80	78,083	258,651	
	ผนังก่ออิฐฉาบ ภายนอก ไม่ทาสี	161	ตร.ม.	380	61,332	150	24,210	85,542	
	ผนังก่อ อิฐกระเบื้อง 8x12"	64	ตร.ม.	265	16,960	120	7,680	24,640	
	ตีฝ้าไม้โครงขนาด 6 นิ้ว/10 ฟุต (8x152x3050 mm.)	201	ตร.ม.	59	11,835	100	20,060	31,895	
	ผนังฉาบเรียบ	1,759	ตร.ม.	55	96,745	70	123,130	219,875	
	รวมงานข้อ 2.2							258,651	
	23 งานพื้นและคกแต่ง								
	พื้นคอนกรีตผิวขัดเรียบมัน	993	ตร.ม.	80	79,440	60	59,580	139,020	
	พื้นปูกระเบื้องเรขาคณิตขนาด 8" x 8" ชนิดไม่ลื่น	96	ตร.ม.	265	25,440	120	11,520	36,960	
	รวมงานข้อ 2.3		ม.					375,980	

2.4 งานประตู่ - หน้าต่าง							
D1	16	พค	3,000	48,000		-	48,000
D2	5	พค	2,700	13,500		-	13,500
D3	5	พค	1,000	5,000		-	5,000
W1	49	พค	3,000	147,000		-	147,000
W2	6	พค	2,000	12,000		-	12,000
W3	6	พค	1,000	6,000		-	6,000
W4	2	พค	1,000	2,000		-	2,000
W5	2	พค	1,000	2,000		-	2,000
รวมงานข้อ 2.4							235,500
2.5 งานฐานบันไดและอุปกรณ์							
โถ้ววนชักโครก	20	พค	3,000	60,000	300	6,000	66,000
โถ้วปัสสาวะ	10	พค	1,110	11,100	300	3,000	14,100
อ่างล้างหน้า	20	พค	1,480	29,600	300	6,000	35,600
รวมงานข้อ 2.5							115,700
2.6 งานบันไดและคกพดง							
จุมบันได วนคอก	40	ม	200	8,000		-	8,000
ราวจับบันได	6	ม	500	3,000		-	3,000
รวมงานข้อ 2.6							11,000
2.7 งานทาสี							
ทาสีเลือกภายใน	1,759	ตร.ม.	90	158,310	25	43,975	202,285
รวมงานข้อ 2.7							
2.8 งานเบ็ดเตล็ด							
รวมงานข้อ 2.8							
3 หมายเหตุอื่นๆ (ถ้ามี) เพื่อให้ครบถ้วนตามรูปแบบและรายการ							
รวมหมวดงานอื่นๆ							

บทที่ 5

บทสรุปและข้อเสนอแนะ

5.1 สรุปผล

จากการออกแบบอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี จะได้พื้นที่ทั้งหมด 1,088.5 m² มีจำนวนห้องทั้งหมด 18 ห้อง รวมห้องน้ำชายและห้องน้ำหญิง

จากการประมาณราคาอาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี ทางด้าน โครงสร้าง และสถาปัตยกรรมได้จำนวนเงินจากการประมาณราคาค้างนี้

1. ด้านงานสถาปัตยกรรม เป็นจำนวนเงิน 1,811,033 บาท
 2. ด้านงานโครงสร้าง เป็นจำนวนเงิน 2,097,657 บาท
- รวมเป็นจำนวนเงิน 3,908,690 บาท

คิดเป็นเงินต่อตารางเมตร เป็นจำนวนเงิน 3,591 บาท/ตารางเมตร

จำนวนเงินนี้ยังไม่รวมงานด้านสุขาภิบาล งานระบบ และงานไฟฟ้า

5.2 ข้อเสนอแนะ

1. อาคารปฏิบัติการวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมเคมี อาจเปลี่ยนจากฐานรากแผ่เป็นฐานรากตื้นได้หากว่าเราทราบค่า Boring log ในพื้นที่ ที่เราก่อสร้าง
2. ฐานรากสามารถออกแบบเป็นขนาดอื่นได้ให้สอดคล้องกับแรงที่เกิดขึ้น เพื่อความประหยัด
3. การออกแบบอาคารควรออกแบบโดยสถาปนิกผู้เชี่ยวชาญ โดยตรง

เอกสารอ้างอิง

หนังสือ REINFORCED CONCRETE DESIGN (ELASTIC THEORY)

การออกแบบคอนกรีตเสริมเหล็ก (วิธีหน่วยแรงใช้งาน) โดย รศ.ดร.สถาพร โภคา

หนังสือ STRUCTURAL STEEL DESIGN (มาตรฐาน AISC/ASD/LRFD)

การออกแบบโครงสร้างเหล็ก โดย ศาสตราจารย์ ดร.วินิต ช่อวิเชียร

หนังสือ CONSTRUCTION COST ESTIMATION การประมาณราคาก่อสร้าง

โดย วิสูตร จิระคำแก้ง

