



การศึกษากำลังของคอนกรีตเสริมเหล็กที่ถูกเพลิงไหม้

THE STUDY ON THE STRENGTH OF BURNED REINFORCED CONCRETE

โดย

นายคณัย ธานี รหัสประจำตัว 36014140

นายเทอดพงษ์ สมภักดี รหัสประจำตัว 37014150

นายสิริชัย มาลีพัตร รหัสประจำตัว 37014489

วัน เดือน ปี.....16.ค.ค.2541.....
เลขทะเบียน.....039010.....
เลขเรียกหนังสือ.....110251 ๑.123 ก.....

โครงการพิเศษนี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาตรีวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต

สาขาวิศวกรรมการก่อสร้าง

คณะวิศวกรรมศาสตร์

สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง

ประจำปีการศึกษา 2540

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้โดยไม่ได้รับความยินยอมจากเจ้าของลิขสิทธิ์ใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

039010

THE STUDY ON THE STRENGTH OF BURNED REINFORCED CONCRETE



MR. DANAI TANAMEE CODE 36014140
MR. TEUDPONG SOMPAKDEE CODE 37014150
MR. SIRICHAJ MALEEPAT CODE 37014489

A SPECIAL PROJECT SUBMITTED IN PARTIAL FULFILLMENT OF THE REQUIREMENTS
FOR THE BACHELOR'S DEGREE OF CONSTRUCTION ENGINEERING
KING MONGKUT'S INSTITUTE OF TECHNOLOGY LADKRABANG

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ภาควิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง

หัวข้อโครงการพิเศษ

การศึกษากำลังของคอนกรีตเสริมเหล็กที่ถูกเพลิงไหม้

THE STUDY ON THE STRENGTH OF BURNED REINFORCED CONCRETE

นักศึกษา

1. นายคนัย ธนามี รหัสประจำตัว 36014140
2. นาย เทอดพงษ์ สมภักดี รหัสประจำตัว 37014150
3. นาย สิริชัย มาลีพัตร รหัสประจำตัว 37014489

หลักสูตร


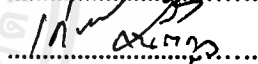
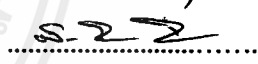
วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิชา เทคโนโลยีการก่อสร้าง

ภาควิชา

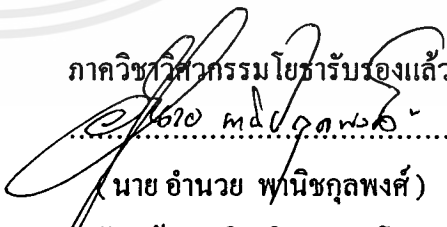
วิศวกรรมโยธา

อาจารย์ที่ปรึกษา

อาจารย์ สุรัตน์ หวังเจริญ

คณะกรรมการสอบโครงการพิเศษ	ลายมือชื่อ
1. อ. สุรัตน์ หวังเจริญ	
2. อ. เกษม อมันตกุล	
3. อ. ศักดิ์ชัย สกานพงษ์	

ภาควิชาวิศวกรรมโยธารับรองแล้ว


.....
(นาย อำนวย พนิชกุลพงศ์)

หัวหน้าภาควิชาวิศวกรรมโยธา

วันที่.....เดือน.....พ.ศ 2541

กิตติกรรมประกาศ

โครงการพิเศษนี้จะไม่สามารถสำเร็จลุล่วงได้ หากขาดการสนับสนุนและอนุเคราะห์จากบุคคลและหน่วยงานดังต่อไปนี้

พ่อแม่ ผู้ให้ทุกสิ่งทุกอย่างแก่ลูก

ครู-อาจารย์ของศิษย์ทุกท่านที่อบรมสั่งสอน ให้ความรู้ ความเมตตาแก่ศิษย์เสมอมา
อาจารย์สุรัตน์ หวังเจริญ อาจารย์ที่ปรึกษาและคณะกรรมการทุกท่าน สำหรับคำแนะนำที่มีค่าต่อการดำเนินโครงการพิเศษ

อาจารย์อุษะ ศิริแก้ว อาจารย์สมเกียรติ ขวัญพฤษ์ สำหรับทุกสิ่งทุกอย่าง
คุณลุงจำลอง คุณลุงหล่อ คุณลุงฉะอ้อน และ เจ้าหน้าที่อาคารปฏิบัติงานภาควิชา-
วิศวกรรมโยธาและ โรงงานเซรามิกส์ภาควิชาศิลปอุตสาหกรรม ที่ให้ความช่วยเหลือด้วยดีตลอดมา
ญาติ พี่ น้อง สำหรับกำลังใจ

พี่ๆ เพื่อนๆ น้องๆ ทุกคนที่ช่วยเหลือด้วยดีตลอดมา

ภาควิชาวิศวกรรมโยธาที่สนับสนุนการดำเนินโครงการพิเศษเป็นอย่างดี

ภาควิชาศิลปอุตสาหกรรมที่อนุเคราะห์ให้ใช้เตาเผา

จึงใคร่ขอขอบพระคุณเป็นอย่างยิ่งและกราบขออภัยผู้มีพระคุณทุกท่านที่ไม่ได้กล่าวถึง ณ. ที่นี้

นายคนัย ธนามี

นายเทอดพงษ์ สมภักดี

นายสิริชัย มาลีพัตร

คณะผู้จัดทำโครงการพิเศษ

การศึกษากำลังของคอนกรีตเสริมเหล็กที่ถูกเพลิงไหม้

THE STUDY ON THE STRENGTH OF BURNED REINFORCED CONCRETE

โดย นายคนัย	ธนามี	รหัสประจำตัว	36014140
นายเทอดพงษ์	สมภักดี	รหัสประจำตัว	37014150
นายสิริชัย	มาลีพัตร	รหัสประจำตัว	37014489

อาจารย์ที่ปรึกษา อาจารย์ สุรัตน์ หวังเจริญ

บทคัดย่อ

การรื้อถอนอาคารคอนกรีตเสริมเหล็กที่ถูกไฟไหม้ หรือการคงให้ใช้ประโยชน์อาคารดังกล่าวต่อไปเป็นเรื่องที่ต้องพิจารณาศึกษาทดสอบเพื่อทราบความมั่นคงและความปลอดภัยของอาคารดังกล่าว ซึ่งมีวิธีการทดสอบหาลำตัวของโครงสร้างแบบโดยตรง โดยการตัดบางชิ้นส่วนของอาคารมาทดสอบซึ่งไม่เป็นผลดีต่อโครงสร้าง โครงงานพิเศษนี้ได้ศึกษาการเปลี่ยนแปลงของกำลังรับแรงอัด (Compressive Strength) ของคอนกรีต และกำลังที่จุดคราก (Yield Strength) ของเหล็ก เมื่อถูกเผาที่อุณหภูมิ 300 500 700 และ 900 องศาเซลเซียส ในระยะเวลาต่าง ๆ ผลการศึกษาแสดงเป็นกราฟความสัมพันธ์ระหว่างเปอร์เซ็นต์ของการเปลี่ยนแปลงของกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตที่ถูกเผา กับอุณหภูมิ และความสัมพันธ์ระหว่างเปอร์เซ็นต์ของการเปลี่ยนแปลงของกำลังที่จุดครากของเหล็กที่ถูกเผา กับอุณหภูมิ สามารถนำข้อมูลดังกล่าวไปใช้พิจารณาการเปลี่ยนแปลงของกำลังของคอนกรีตเสริมเหล็กโดยไม่ตัดทำลายองค์ประกอบของอาคาร

ABSTRACT

To demolish or to occupy the burned building, especially reinforced concrete, depends on the safety factor of this building. Some part of the burned building, i. e. beam and column, was taken for the load testing. A breakdown of this structure is a risk of building collapse. This special project aims at studying the changing of the strength of the burned reinforced concrete due to temperature. The cylindrical reinforced concrete samples were fired at the temperature of 300° 500° 700° and 900° Celsius, respectively. The result presents the relationship between the reduction of the compressive strength of concrete and temperature as well as the relationship between the reduction of yield strength of steel and temperature. Advantageously, the strength value of the reinforced concrete destroyed by the fire will be estimated.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญ

กิตติกรรมประกาศ	i
บทคัดย่อ	ii
สารบัญ	iii
สารบัญตาราง	v
สารบัญรูป	vi
บทที่ 1 บทนำ	1
1.1 ทั่วไป	1
1.2 ความเป็นมาของปัญหา	1
1.3 วัตถุประสงค์ของ โครงการงานพิเศษ	1
1.4 ภูมิหลังการศึกษาผลกระทบของเพลิงไหม้ที่มีต่อ โครงสร้าง	2
1.5 ขอบเขตของ โครงการงานพิเศษ	4
บทที่ 2 ลักษณะและพฤติกรรมของเพลิงไหม้อาคารคอนกรีตเสริมเหล็ก	5
2.1 ลักษณะและพฤติกรรมของเพลิงไหม้	5
2.2 ปัจจัยที่มีผลต่อพฤติกรรมของเพลิงไหม้	7
2.3 เส้น โด่งมาตรฐานและทฤษฎีพื้นฐานเกี่ยวกับความรุนแรงของไฟ	7
2.4 อิทธิพลของไฟที่มีต่อคุณสมบัติของวัสดุพื้นฐานที่เป็นส่วนประกอบขององค์อาคาร	8
บทที่ 3 วิธีดำเนินการศึกษา	20
3.1 อุปกรณ์ และ สถานที่ดำเนินการศึกษา	20
3.2 ขั้นตอนดำเนินการศึกษา	20
บทที่ 4 ผลการศึกษาและการวิเคราะห์	22
4.1 สมบัติทางกายภาพ	22
4.2 สมบัติทางกล	23
บทที่ 5 สรุปผลการศึกษาและข้อเสนอแนะ	38
5.1 สรุปผลการศึกษา	38
5.2 ข้อเสนอแนะ	38
บรรณานุกรม	39

สารบัญ (ต่อ)

ภาคผนวก

ภาคผนวก ก. ตารางแสดงผลการทดสอบ	41
ภาคผนวก ข. รายละเอียดของอุปกรณ์และขั้นตอนการทดสอบการรับกำลัง ของ Reinforced Concrete	113



สารบัญตาราง

ตารางที่ 2.1	สมบัติของเชื้อเพลิงพื้นฐานที่จะให้ความร้อน	6
ตารางที่ 2.2	องค์ประกอบของ Portland cement	9
ตารางที่ 2.3	สีของเหล็กออกไซด์เปลี่ยนตามอุณหภูมิ	10
ตารางที่ 2.4	สีของคอนกรีตที่ถูกเผาไหม้ ณ อุณหภูมิต่าง ๆ กัน	12
ตารางที่ 2.5	ส่วนประกอบทางเคมีของเหล็กเส้นกลม	15
ตารางที่ 2.6	ส่วนประกอบทางเคมีของเหล็กข้ออ้อย	15
ตารางที่ 4.1	การเปลี่ยนแปลงลักษณะทางกายภาพของคอนกรีตและเหล็กเสริม หลังจากเผาที่อุณหภูมิต่าง ๆ	22
ตารางที่ 4.2	เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังอัดของคอนกรีตจากกำลังอัดของคอนกรีตก่อนเผา	24
ตารางที่ 4.3	เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากกำลังคราก ของเหล็กเสริมก่อนเผา (DB 12 ชั้นคุณภาพ SD30) Covering 1.0 ซม.	25
ตารางที่ 4.4	เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากกำลังคราก ของเหล็กเสริมก่อนเผา (DB 12 ชั้นคุณภาพ SD30) Covering 2.5 ซม.	25
ตารางที่ ข-1	ความสัมพันธ์ระหว่างมุมกระแทก α กับค่าปรับ ΔR	115

สารบัญรูป

รูปที่ 2.1	ผลกระทบอันเนื่องมาจากอุณหภูมิและชนิดของมวลรวม ต่อค่ากำลังรับแรงอัดของคอนกรีตที่ทดสอบขณะร้อน (ค่าการรับกำลังอัดเริ่มต้นประมาณ 280 ksc)	11
รูปที่ 2.2	ความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดกับความเค้นของเหล็ก SS41 ที่อุณหภูมิต่าง ๆ	16
รูปที่ 2.3	ความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดกับความเค้นของเหล็ก SM58 ที่อุณหภูมิต่าง ๆ	17
รูปที่ 2.4	กำลังรับแรงดึงของเหล็ก SS41 ที่อุณหภูมิต่าง ๆ	17
รูปที่ 2.5	กำลังรับแรงดึงของเหล็ก SM50B ที่อุณหภูมิต่าง ๆ	18
รูปที่ 2.6	กำลังรับแรงดึงของเหล็ก SS41 หลังถูกความร้อน	18
รูปที่ 2.7	กำลังรับแรงดึงของเหล็ก SM50B หลังถูกความร้อน	19
รูปที่ 4.1	แสดงระยะเวลาการเผากับเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตก่อนเผา	26
รูปที่ 4.2	แสดงระยะเวลาการเผากับเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตก่อนเผาในระยะเวลาต่าง ๆ	27
รูปที่ 4.3	แสดงระยะเวลาการเผากับเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจาก กำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา เหล็กเสริมมี Covering หนา 1.0 ซม. ณ อุณหภูมิต่าง ๆ	28
รูปที่ 4.4	แสดงระยะเวลาการเผากับเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจาก กำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา เหล็กเสริมมี Covering หนา 2.5 ซม. ณ อุณหภูมิต่าง ๆ	29
รูปที่ 4.5	แสดงอุณหภูมิการเผากับเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากกำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา เหล็กเสริมมี Covering หนา 1.0 ซม. ณ อุณหภูมิต่าง ๆ	30
รูปที่ 4.6	แสดงอุณหภูมิการเผากับเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากกำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา เหล็กเสริมมี Covering หนา 2.5 ซม. ณ อุณหภูมิต่าง ๆ	31
รูปที่ 4.7	แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนเผากับอุณหภูมิการเผา หลังถูกเผาเป็นเวลา 1 ชั่วโมง	32

รูปที่ 4.8	แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนเผากับอุณหภูมิการเผา หลังถูกเผาเป็นเวลา 2 ชั่วโมง	33
รูปที่ 4.9	แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนเผากับอุณหภูมิการเผา หลังถูกเผาเป็นเวลา 3 ชั่วโมง	34
รูปที่ 4.10	แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนเผากับอุณหภูมิการเผา หลังถูกเผาเป็นเวลา 4 ชั่วโมง	35
รูปที่ 4.11	แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนเผากับอุณหภูมิการเผา หลังถูกเผาเป็นเวลา 5 ชั่วโมง	36
รูปที่ 4.12	แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนเผากับอุณหภูมิการเผา หลังถูกเผาเป็นเวลา 6 ชั่วโมง	37
รูปที่ ข-1	โครงสร้างภายในของ Schmidt Hammer Type N	120
รูปที่ ข-2	กราฟแสดงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตรูปทรงลูกบาศก์ กับค่า Rebound Number	121
รูปที่ ข-3	กราฟแสดงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตรูปทรงกระบอกกับค่า Rebound Number	122
รูปที่ ข-4	Loading Unit	126
รูปที่ ข-5	Upper and Lower Cross Head	126
รูปที่ ข-6	การติดตั้งเหล็กเพื่อทำการทดสอบแรงดึง	127

บทที่ 1

บทนำ

1.1 ททั่วไป

เพลิงไหม้เป็นภัยที่สามารถก่อให้เกิดความเสียหายอย่างใหญ่หลวงทั้งต่อชีวิตและอาคารทรัพย์สิน ความรุนแรงของเพลิงไหม้จะมากขึ้นแตกต่างกันไปตามสภาพสิ่งแวดล้อมในบริเวณที่เกิดเพลิงไหม้ ในอดีตโครงสร้างส่วนใหญ่ในประเทศไทยเป็นโครงสร้างไม้เมื่อเกิดเพลิงไหม้โครงสร้างไม้จะถูกเพลิงไหม้เป็นลำดับไม่สามารถที่จะนำมาใช้ได้อีก แต่ในปัจจุบันโครงสร้างอาคารส่วนใหญ่เปลี่ยนมาเป็นโครงสร้างคอนกรีตเสริมเหล็กเมื่อเกิดเพลิงไหม้โครงสร้างจะไม่ไหม้เป็นลำดับแต่อาจจะทะลุมองเห็นได้ด้วยตาเปล่าและจะเกิดการสูญเสียกำลังในการรับน้ำหนักไปบางส่วน เนื่องจากไฟถือเป็นน้ำหนักอย่างหนึ่งที่กระทำต่อโครงสร้าง ทั้งนี้เพราะการเปลี่ยนแปลงของอุณหภูมิทำให้มีแรงเกิดขึ้นกับโครงสร้างที่มีการยึดรั้งและส่งผลกระทบต่อความมั่นคงแข็งแรงของโครงสร้าง ในด้านกำลัง ความแข็งแรง และเสถียรภาพ

1.2 ความเป็นมาของปัญหา

หลังเกิดเพลิงไหม้การตัดสินใจว่าจะสามารถใช้อาคารต่อไปได้หรือไม่ ต้องมีการพิจารณาและตรวจสอบทั้งจากสภาพกายภาพและกำลังในการรับน้ำหนักของโครงสร้างว่ายังมีกำลังพอที่จะใช้งานได้หรือไม่ การตรวจสอบโครงสร้างหลังเพลิงไหม้ในปัจจุบันจะอ้างอิงจากการตรวจสอบโครงสร้างของอาคารในสภาพปกติ ในการตรวจสอบกำลังของคอนกรีตสามารถทำได้สะดวกและง่ายกว่าการตรวจสอบของเหล็กเสริมในโครงสร้าง การตรวจสอบกำลังเหล็กเสริมในปัจจุบันต้องทุบคอนกรีตโครงสร้างเพื่อตัดเอาเหล็กเสริมในคอนกรีตออกมาทำการทดสอบกำลังดึง โดยการดึงด้วยเครื่อง Universal Testing Machine (UTM) การทุบคอนกรีตและตัดเหล็กเสริมในโครงสร้างออกมานั้น ไม่สะดวกและอาจทำให้กำลังในการรับน้ำหนักของอาคารเสียไป ดังนั้นจึงควรศึกษาค่าความเปลี่ยนแปลงของความสามารถในการรับน้ำหนักของโครงสร้างคอนกรีตเสริมเหล็กที่ถูกเผาไหม้

1.3 วัตถุประสงค์ของโครงการพิเศษ

ศึกษาความเปลี่ยนแปลงของค่ากำลังรับแรงอัดของคอนกรีตซึ่งประเมินจาก Schmidt Rebound Number และค่ากำลังที่จุดครากของเหล็ก ที่อุณหภูมิ 300 500 700 และ 900 องศาเซลเซียส โดยมีระยะเวลาเผาไหม้ 1 2 3 4 5 และ 6 ชั่วโมง

1.4 ภูมิหลังการศึกษาผลกระทบของเพลิงไหม้ที่มีต่อโครงสร้าง

งานค้นคว้าเกี่ยวกับ ไฟและการทดสอบ ไฟของวัสดุที่มาประกอบเป็น โครงสร้างคอนกรีตเสริมเหล็กมีมาตั้งแต่ศตวรรษที่ 19 ทั้งนี้เนื่องจากได้ตระหนักถึงความเสียหายและการพังทลายของอาคารที่เกิดขึ้นบ่อยครั้ง การทดสอบต่างๆที่เกี่ยวข้องกับไฟส่วนใหญ่จะเน้นด้านความต้านทาน ความทนทาน พฤติกรรมการรับกำลัง และความแข็งแรงของ โครงสร้าง การทดสอบต่างๆที่ได้ศึกษาค้นคว้าอ้างอิงจากผลการศึกษาของนายภาคภูมิ พิณจบบุญพล และ นายภาณุชัย พิบูลวาณิช เมื่อ พ.ศ. 2538 สรุปได้ดังนี้

ในปี ค.ศ.1920 INGBERG ศึกษาพฤติกรรมของไฟที่เกิดขึ้นในอาคารจริงๆและได้สรุปเป็นแนวความคิดไว้ว่า แนวความคิดเกี่ยวกับปริมาณไฟ”ซึ่งสถาบันมาตรฐาน ASTM ได้นำแนวคิดดังกล่าวมาใช้พัฒนาเส้น โต้มาตรฐานในการทดสอบไฟขึ้น เพื่อลอกแบบการเกิดเพลิงไหม้จริงมีข้อสำคัญอยู่ 2 ข้อคือ

1. ความทนทานของชิ้นส่วนขึ้นอยู่กับความรุนแรงของไฟ (Fire Severity) เพียงอย่างเดียว
2. ความรุนแรงของไฟขึ้นอยู่กับความเข้มของไฟ (Fire Load Density) เพียงอย่างเดียว

ในปี ค.ศ. 1929 INGBERG ศึกษาพฤติกรรมเกี่ยวกับแร่ที่เป็นส่วนประกอบของมวลรวมที่มีอิทธิพลต่อการต้านทานไฟของคอนกรีต โดยแบ่งคอนกรีตตามชนิดของมวลรวมเป็นกลุ่มใหญ่ๆ ได้ 4 กลุ่ม พบว่าเมื่อนำคอนกรีตที่ผสมจากมวลรวมต่างชนิดกัน ไปทำการทดสอบไฟคอนกรีตที่ผสมจากมวลรวมคาร์บอนेटและเฟลตสปาร์สามารถต้านทานไฟได้ดีกว่า คอนกรีตที่ผสมจากมวลรวมแกรนิตและซิลิกาและพบว่าคอนกรีตที่ผสมจากมวลรวมหยาบจะสามารถต้านทานไฟได้ดีกว่า คอนกรีตที่ผสมจากมวลรวมละเอียดคุณสมบัติของมอร์ต้าและคอนกรีตสามารถแปรเปลี่ยนได้ตามอุณหภูมิ

J.C.SAEMANU และ G.W.WASHA ได้ทำการศึกษาถึงผลกระทบของอุณหภูมิที่มีต่อกำลัง ความแข็งแรง และความเหนียวของมอร์ต้าและคอนกรีต โดยการทดสอบแท่งตัวอย่างคอนกรีตรูปทรงกระบอกและแท่งมอร์ต้ารูปลูกบาศก์ที่บ่มด้วยไอน้ำที่อุณหภูมิห้องเป็นเวลา 14 วันและเก็บไว้ที่อุณหภูมิ 20 องศาเซลเซียสและมีความชื้นสัมพัทธ์ประมาณ 50 %อีกเป็นเวลา 13 วัน เสร็จแล้วทิ้งไว้ในอุณหภูมิห้อง 1 วันรวมอายุของแท่งคอนกรีต 28 วัน อุณหภูมิที่นำสนใจอยู่ในช่วง – 20 ถึง 200 องศาเซลเซียสจากผลการทดสอบพบว่า ค่ากำลัง ความแข็งแรง และความเหนียว ทั้งมอร์ต้าและคอนกรีตจะมีค่าเพิ่มในอุณหภูมิตดลและมีค่าเพิ่มขึ้นสลับกับลดลงไปจนกระทั่งอุณหภูมิมิมีค่าเท่ากับ 200 องศาเซลเซียสจะไม่มีผลต่อค่ากำลัง ความแข็งแรง และความเหนียวของทั้งมอร์ต้าและคอนกรีต

หลังจากนั้นไม่นาน ได้มีการค้นคว้าหาคุณสมบัติทางกายภาพของคอนกรีตที่อุณหภูมิต่างๆ โดย ROBERT PHILLIEO ได้ทำการศึกษาถึงผลกระทบของอุณหภูมิที่มีต่อการขยายตัว ความหนาแน่น โมดูลัสความยืดหยุ่นและค่ากำลังของคอนกรีตในช่วงอุณหภูมิ 25 ถึง 800 องศาเซลเซียส แห่งตัวอย่างที่ใช้ในการทดสอบทำการบ่มด้วยไอน้ำตลอด 28 วัน จากนั้นนำไปทดสอบไฟพบว่า การขยายตัวของคอนกรีตจะมีค่าเพิ่มขึ้นขณะที่อุณหภูมิสูงขึ้นและค่าความหนาแน่นจะมีค่าลดลงเนื่องจากน้ำหนักที่สูญเสียไป และยังพบอีกว่าโมดูลัสของความยืดหยุ่นและกำลังของคอนกรีตจะมีค่าลดลงเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น

ต่อมา H.L. MALHOTRA ได้ทำการศึกษาผลกระทบของอุณหภูมิที่มีต่อการรับแรงอัดของคอนกรีต โดยการแปรเปลี่ยนค่าอัตราส่วนน้ำต่อซีเมนต์ การทดสอบกระทำที่อุณหภูมิไม่เกิน 700 องศาเซลเซียส ตัวอย่างที่ทดสอบเป็นรูปทรงกระบอก จากการทดสอบไฟตามมาตรฐานพบว่า ค่าอัตราส่วนของน้ำต่อซีเมนต์จะไม่มีผลกระทบต่อการลดลงของกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตนั้นคือการแปรเปลี่ยนค่าอัตราส่วนน้ำต่อซีเมนต์จะได้ผลการทดสอบกำลังรับแรงอัดลดลงเท่ากันที่อุณหภูมิเดียวกัน นอกจากนี้ยังพบอีกว่าแห่งตัวอย่างที่ทดสอบ โดยมีกรให้น้ำหนักกระทำด้วยขณะเผาจะมีค่ากำลังรับแรงอัดลดลงน้อยกว่าแห่งตัวอย่างที่ไม่ได้น้ำหนักกระทำ ทั้งนี้เพราะว่าน้ำหนักที่กระทำนั้นจะทำให้เกิดความเค้นขึ้นภายในซึ่งจะเป็นตัวที่ช่วยหนุนไม่ให้เกิดการร้าวขึ้น

N.G. ZOLDNERS ได้ทำการศึกษาถึงคุณสมบัติทางกายภาพของคอนกรีตโดยเน้นไปที่ทางด้านกำลังรับแรงอัดและกำลังรับแรงดัด โดยทำการแปรเปลี่ยนชนิดของมวลรวมต่างๆกันไป มวลรวมที่ใช้ได้แก่ หินปูน กรวด หินทรายและหินกากแร่ ช่วงอุณหภูมิที่ใช้ในการทดสอบอยู่ในช่วง 100 ถึง 800 องศาเซลเซียส และอัตราการเผาไหม้เป็นไปตามมาตรฐานไฟของ ASTM จากการทดสอบพบว่าระดับการเสื่อมสภาพของคอนกรีตจะมีค่าน้อยมากขึ้นกับชนิดของมวลรวมที่ใช้ ซึ่งพอสรุปได้ว่า คอนกรีตที่ใช้หินปูนผสมจะสามารถต้านทานไฟได้ดีที่สุด ถ้าใช้หินทรายผสมจะใช้ได้กับอุณหภูมิต่างๆไม่เกิน 400 องศาเซลเซียส เพราะถ้าอุณหภูมิมากกว่านี้จะทำให้มีการเสื่อมสภาพและสูญเสียกำลังได้อย่างรวดเร็ว ถ้าอุณหภูมิไม่ถึง 200 องศาเซลเซียสจะไม่มีผลต่อการลดลงของกำลังของคอนกรีตเลยไม่ว่าจะใช้มวลรวมชนิดใดก็ตาม

ต่อมา CAMPBELL - ALLEN และ DESAI ได้ทำการทดสอบให้เห็นว่าถ้าใช้หินปูนผสมคอนกรีตแล้วนำไปทดสอบไฟที่อุณหภูมิประมาณ 300 องศาเซลเซียสจะมีการเสื่อมสภาพเพิ่มขึ้นอีก ถ้าซีเมนต์ที่ใช้ในการผสมคอนกรีตมีค่า C_3A ต่ำและมีค่า C_4AF และ C_2S สูง

HAROLD และ DAVIS (1911) ได้ศึกษาผลกระทบของอุณหภูมิสูงๆที่มีอิทธิพลต่อคอนกรีตโดยเน้นไปในเรื่องของการเปลี่ยนแปลงปริมาตร ค่าโมดูลัสของความยืดหยุ่นและค่ากำลังรับแรงอัดของคอนกรีต พบว่าคอนกรีตมีสัมประสิทธิ์ของการขยายตัวสูงจะมีความต้านทานน้อย

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กว่าคอนกรีตที่มีสัมประสิทธิ์ของการขยายตัวต่ำกว่าเมื่ออุณหภูมิเพิ่มขึ้น กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจะลดลงเหลือประมาณ 50 % ของกำลังเริ่มต้นที่อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียส

จากผลการทดสอบในประเทศเยอรมัน พบว่าการให้ความร้อนโดยตรงกับแท่งตัวอย่างลูกบาศก์ขนาด 10 และ 15 เซนติเมตร บ่มเป็นเวลา 7 วันให้ความร้อนเป็นเวลา 10 ชั่วโมงพบว่าที่อุณหภูมิ 300 องศาเซลเซียสกำลังคอนกรีตจะลดลง 12 % ที่อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียสกำลังคอนกรีตจะลดลง 50 % และที่อุณหภูมิ 670 องศาเซลเซียสกำลังคอนกรีตจะลดลง 82 %

1.5 ขอบเขตของโครงการพิเศษ

1.5.1 อุณหภูมิที่ใช้ในการทดลองเพื่อให้ครอบคลุมการเกิดเพลิงไหม้จริง และมีผลต่อการรับกำลังของโครงสร้างจึงกำหนดกรณีของอุณหภูมิดังนี้ 300 500 700 และ 900 องศาเซลเซียส

1.5.2 ขอบเขตเวลาที่ทำการเผาไหม้ตัวอย่าง ได้จำลองเวลาของการเกิดเพลิงไหม้ จึงกำหนดช่วงระยะเวลาเป็น 1 2 3 4 5 และ 6 ชั่วโมง

บทที่ 2

ลักษณะและพฤติกรรมของเพลิงไหม้อาคารคอนกรีตเสริมเหล็ก

2.1 ลักษณะและพฤติกรรมของเพลิงไหม้

ไฟเป็นปฏิกิริยาทางเคมีระหว่างเชื้อเพลิงรวมตัวกับออกซิเจนอย่างรวดเร็วทำให้มีความร้อนเกิดขึ้น เชื้อเพลิงต้องอยู่ในรูปของก๊าซหรือไอ จึงจะผสมได้กับออกซิเจน และอุณหภูมิต้องสูงถึงระดับที่จะทำให้เกิดปฏิกิริยาลุกไหม้ขึ้น ความรุนแรงของไฟที่เกิดขึ้นในอาคารจะมีค่ามากหรือน้อยขึ้นอยู่กับสองปัจจัย คือ เชื้อเพลิงหรือสิ่งที่สามารถติดไฟได้ที่มียูภายในอาคาร และพื้นที่ของช่องเปิดภายในอาคาร ปัจจัยดังกล่าวสามารถแปรเปลี่ยนได้และไม่สามารถที่จะกำหนดให้ตายตัว ดังนั้นการที่จะกำหนดค่าความรุนแรงของไฟจะต้องทราบข้อมูลความสัมพันธ์อุณหภูมิกับเวลา

ความรุนแรงของไฟคือพลังงานความร้อนที่สามารถทำลายคุณสมบัติในการต้านทานไฟและความทนทานไฟของวัสดุ ส่วนพลังงานความร้อนคือ พื้นที่ใต้เส้นโค้งความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิกับเวลา ซึ่งสอดคล้องกับแนวความคิดเกี่ยวกับปริมาณไฟ เนื่องจากเส้นโค้งอุณหภูมิกับเวลาของไฟที่เกิดขึ้นจริง ๆ นั้นจะมีลักษณะแบบหนึ่งที่แตกต่างกันจากเส้นโค้งมาตรฐานอุณหภูมิกับเวลาของ ASTM ซึ่งสามารถแปลงให้อยู่ในรูปของมาตรฐานได้ โดยการกำหนดให้พื้นที่ให้เส้นโค้งมาตรฐานมีค่าเท่ากับเส้นโค้งของไฟจริง ๆ นั่นคืออาศัยหลักการของพลังงาน ASTM E 119 ได้เสนอเส้นโค้งมาตรฐานอุณหภูมิกับเวลาที่มีความเข้มของปริมาณไฟใกล้เคียงกันกับไฟที่เกิดขึ้นจริงในอาคารโดยมีค่าความเข้มเท่ากับ 10 ปอนด์/ตร.ฟุต/ชม.

เชื้อเพลิง (Fuel) คือสารใดๆ ที่ถ่ายอิเล็กตรอนให้แก่ออกซิไดเซอร์ (Oxidizer) เพื่อทำให้เกิดปฏิกิริยาทางเคมี เชื้อเพลิงอาจมีรูปเป็นธาตุ เช่น คาร์บอน ไฮโดรเจน แมกนีเซียม หรืออยู่ในรูปสารประกอบ เช่น คาร์บอนมอนอกไซด์ (CO) มีเทน (CH₄) หรือสารประกอบเชิงซ้อน เช่น ไม้ ยาง หรือส่วนผสมของทั้งสองชนิด เป็นต้น

จุดวาบไฟ (Flash Point) เป็นอุณหภูมิต่ำสุดที่เชื้อเพลิงเหลวจะเปลี่ยนสภาพกลายเป็นไอหรือก๊าซ เมื่อของเหลวนั้นมีอุณหภูมิสูงขึ้นต่อไปจนถึงจุดวาบไฟ จะทำให้มีไอระเหยออกมาอย่างต่อเนื่อง เมื่อมีการจุดไฟให้เกิดขึ้น (จะโดยการเกิดประกายไฟหรือจุดไฟโดยตรงก็ตาม) ก็จะทำให้มีไฟเกิดขึ้นอย่างต่อเนื่อง อุณหภูมิต่ำสุดที่ทำให้ไฟเกิดขึ้นอย่างต่อเนื่องนี้เรียกว่า จุดติดไฟ (Fire Point หรือ Ignition) และเมื่อของเหลวได้รับความร้อนต่อไปจนถึงเดือดและจะกลายเป็นไอ อุณหภูมิต่ำสุดที่ของเหลวเดือดเรียกว่า จุดเดือด (Boiling Point)

จุดติดไฟอัตโนมัติ (Autoignition Point) เป็นค่าอุณหภูมิต่ำสุดที่ส่วนผสมของไอระเหย จะติดไฟได้เอง โดยไม่อาศัยประกายไฟหรือเปลวไฟจากภายนอก และลุกไหม้ต่อไปโดยไม่ต้องมี

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ความร้อนจากที่อื่นเพิ่มเติม การลามของไฟจากห้องที่ติดไฟ ไปยังบริเวณอื่น มักเป็นการพาความร้อนจากช่องเปิดต่างๆ รวมทั้งช่องว่างบริเวณประตูหน้าต่างหรือเป็นไปโดยการนำความร้อนผ่านผนังกันห้อง การออกแบบที่ดีสำหรับการป้องกันการขยายตัวของไฟ คือการแบ่งอาคาร (Compartmentation) ด้วยผนังกันไฟที่มีอัตรากันไฟขนาดหนึ่ง นอกจากนี้ การออกแบบหลังคาให้มีการจำกัดการขยายตัวของคานไฟหรือจัดให้มีช่องระบายคานไฟโดยเฉพาะสำหรับ โถงสูง และการเลือกใช้เพดานที่ไม่ติดไฟล้วนเป็นมาตรฐานการประกอบที่ดี

ศักยภาพของเชื้อเพลิง (Fuel Load)

เป็นปริมาณของเชื้อเพลิงที่มีศักยภาพที่จะมีศักยภาพให้ไฟเกิดขึ้นอย่างต่อเนื่องได้ในบริเวณ หรือในห้องหนึ่ง ๆ ในการออกแบบระบบป้องกันอัคคีภัย ในอาคาร ความรู้เรื่องศักยภาพ ความศักยภาพของเชื้อเพลิงที่มีอยู่เป็นสิ่งจำเป็น เราอาจแบ่งประเภทของเชื้อเพลิงออกเป็น 2 ประเภทได้คือ ประเภทมีเส้นใยและประเภทปิโตรเคมี โดยการสมมติว่าวัสดุในกลุ่มเส้นใยมีศักยภาพในการให้ความร้อนเท่ากับไม้ที่มีน้ำหนักเท่ากัน ส่วนวัสดุในกลุ่มปิโตรเคมีจะมีศักยภาพในการให้ความร้อนเป็นสองเท่าของของวัสดุในกลุ่มเส้นใย

ในการวิเคราะห์ศักยภาพของเชื้อเพลิงได้มีการกำหนดให้ใช้ความหนาแน่นของเชื้อเพลิงในหน่วยที่เทียบเท่ากับน้ำหนักของไม้เป็น กก./ตร.ม. ที่มีเชื้อเพลิงกองสูงอยู่ การประเมินพลังงานความร้อนที่วัสดุเชื้อเพลิงจะสร้างขึ้นมาได้ กระทำได้โดยการนำไปเทียบเคียงกับพลังงานความร้อนที่ให้ออกมาเมื่อมีไม้เป็นวัสดุเชื้อเพลิง ดังในตารางที่ 2.1 ซึ่งเป็นค่าตัวเลขโดยประมาณเท่านั้น ตัวเลขเหล่านี้ใช้ประโยชน์ในการออกแบบระบบฉีดน้ำอัตโนมัติได้

ตารางที่ 2.1 สมบัติของเชื้อเพลิงพื้นฐานที่จะให้ความร้อน (สมาคมวิศวกรรมสถานแห่งประเทศไทย,พ.ศ. 2538 [14])

ความหนาแน่นของเชื้อเพลิงD (กก./ตร.ม.)	ศักยภาพที่จะให้ความร้อน (10^6 กิโลจูล/กก.)
$D < 200$	~ 18.6
$200 < D < 250$	17.7
$D > 250$	16.7

ปัจจัยที่สำคัญอีกประการหนึ่งก็คือ ปริมาณเชื้อเพลิงที่มีให้อย่างต่อเนื่อง เพราะว่าไฟจะลุกลามต่อไปไม่ได้ ถ้าไม่มีเชื้อเพลิงให้ ถ้าเชื้อเพลิงเป็นของแข็งหรือของเหลว ไฟจะไหม้เฉพาะผิวชั้นนอกและผิวชั้นในถัดไปก็พร้อมที่ จะระเหยเป็นไอสำหรับการเผาไหม้ลำดับต่อไปเป็นชั้นๆ ไป เช่นนี้ ความรวดเร็วของการลุกไหม้ย่อมขึ้นอยู่กับความอัดแน่นของเชื้อเพลิง อธิบายว่า ถ้าเราเผากระดาษ 100 แผ่นที่มีครวมกันหลวม ๆ พบว่าการลุกไหม้จะเร็วกว่าการเผาหนังสือเย็บเล่มหนา 100 แผ่น และขยะมูลฝอยที่กระจัดกระจายอยู่ตามพื้น ย่อมไหม้ไฟหมดเร็วกว่ากองขยะที่กองสุมอัดแน่น

2.2 ปัจจัยที่มีผลต่อพฤติกรรมของเพลิงไหม้

ดังนั้นจะเห็นว่าจากขบวนการของการพัฒนาตัวเองของไฟ อุณหภูมิที่เกิดขึ้นขณะไฟไหม้ การกระจายของไฟ ช่วงเวลาที่เกิดไฟไหม้ และอื่น ๆ อีกนั้นจะขึ้นอยู่กับปัจจัยหลายอย่าง ซึ่งถ้าพิจารณาเฉพาะไฟที่เกิดขึ้นภายในอาคารมีดังนี้

- (1) ปริมาณของไฟ (Fire Load)
- (2) ตำแหน่งที่อยู่ของปริมาณไฟ
- (3) ชนิด รูปร่างและขนาดของเชื้อเพลิงหรือสิ่งซึ่งติดไฟได้
- (4) พื้นที่ของช่องเปิดหรือหน้าต่าง
- (5) อุณหภูมิ ความดัน และความชื้นสัมพัทธ์
- (6) ขนาดของห้อง
- (7) การนำความร้อนของโครงสร้าง
- (8) ระดับการแผ่กระจายของไฟ

จากการศึกษา ที่ได้มีการค้นคว้าและทำการเก็บรวบรวมข้อมูลเอาไว้แล้วนั้น พบว่าตัวแปรต่าง ๆ ดังกล่าวมาแล้วข้างต้นนี้ ตัวแปรสำคัญที่มีอิทธิพลทำให้เส้นกราฟของไฟที่มีลักษณะต่าง ๆ กันไป ก็คือ ปริมาณของไฟ และพื้นที่ช่องเปิด

2.3 เส้นโค้งมาตรฐานและทฤษฎีพื้นฐานเกี่ยวกับความรุนแรงของไฟ

(Standard Fire Curve and Basic Theory of Fire Severity)

การที่จะทราบว่าองค์อาคารที่ถูกไฟไหม้ไปแล้วนั้นจะมีพฤติกรรมอย่างไรจะสามารถต้านทานไฟได้มากน้อยเพียงใดนั้นก็จะต้องมาจากการทดสอบทั้งสิ้น จากข้อมูลดังกล่าวที่เกิดขึ้นจริงกับอาคารต่าง ๆ ต่อมาจึงได้มีการค้นคว้าเพื่อหาหลักการ ที่จะใช้เป็นมาตรฐานไฟขึ้นมาใช้ ดังนั้นจึงได้มีการค้นคว้ากัน ในหลายๆ ประเทศ ตามสถาบันต่างๆ อาทิ เช่น ASTM, ISO และอื่น ๆ อีกมากมาย ได้มีการแนะนำมาตรฐานไฟขึ้นมาใช้ในการทดสอบ โดยมีการสร้างหลักการของความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิกับเวลา (Temperature-Time Relation) เพื่อเลียนแบบไฟที่เกิดขึ้นจริง ๆ กับอาคาร

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

โดยนักวิจัยชาวอเมริกาชื่อ INGBERG (ค.ศ. 1920) ได้เสนอแนวความคิดในการสร้าง เส้นโค้งมาตรฐานไฟ โดยเรียกว่า “แนวความคิดเกี่ยวกับปริมาณไฟ (Fire Load Concept)”

Fire Load Concept หรือแนวความคิดเกี่ยวกับปริมาณไฟมีข้อ สมมติฐานที่มีความสำคัญที่จะใช้ในการวิเคราะห์มีดังนี้คือ

(1) ความทนทานไฟขององค์อาคาร ขึ้นกับ “ความรุนแรงของไฟ” เพียงอย่างเดียวเท่านั้น ความรุนแรงของไฟสำหรับอาคารหรือที่ได้จากเตาไฟ ที่ใช้ในการทดสอบซึ่งลอกเลียนแบบไฟจริง ๆ นั่นก็คือ พื้นที่ใต้กราฟอุณหภูมิกับเวลานั่นเอง

(2) ความรุนแรงของไฟ ขึ้นอยู่กับ ความเข้มของปริมาณไฟ เพียงอย่างเดียว

ข้อสมมติฐานดังกล่าวนี้ง่าย และไม่ถูกต้องเท่าใดนัก เนื่องจากความรุนแรงของไฟไม่ได้ขึ้นกับความเข้มของปริมาณไฟแต่เพียงอย่างเดียวจริง ๆ แล้วยังขึ้นอยู่กับพื้นที่ของช่องเปิดชนิด และ น้ำหนักของเชื้อเพลิง คุณสมบัติทางด้านความร้อนของกำแพง เพดาน เป็นต้น แม้กระนั้นก็ตาม ก็ถือว่าตัวประกอบต่าง ๆ เหล่านี้ มีผลน้อยกว่าเมื่อเทียบกับ ความเข้มของปริมาณไฟ จนถึงบัดนี้ยังไม่มีความคิดอื่น ๆ ที่สามารถเลียนแบบไฟให้ใกล้เคียงได้เท่านี้ ดังนั้นแนวความคิดเกี่ยวกับปริมาณไฟจึงนิยมใช้ และเป็นพื้นฐานในการสร้าง “เส้นโค้งมาตรฐาน อุณหภูมิกับเวลา”

ความรุนแรงของไฟที่เกิดขึ้นใน อาคารจะมีค่ามากหรือน้อยขึ้นอยู่กับตัวประกอบที่สำคัญสองตัวด้วยกัน คือ เชื้อเพลิงหรือสิ่งที่สามารถติดไฟได้ที่มีอยู่ภายในอาคาร และ พื้นที่ของช่องเปิดภายในอาคาร แต่ตัวประกอบทั้งสองนั้นสามารถแปรเปลี่ยนได้และไม่สามารถที่จะกำหนดให้ตายตัวได้ว่าอาคารแบบนั้น ๆ จะมีค่าเป็นเท่าไร ดังนั้นการที่จะกำหนดค่าความรุนแรงของไฟ จึงมีความจำเป็นที่จะต้องทราบข้อมูลเกี่ยวกับอุณหภูมิของไฟที่เวลาต่าง ๆ นั่นก็คือความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิกับเวลา

2.4 อิทธิพลของไฟที่มีต่อคุณสมบัติของวัสดุพื้นฐานที่เป็นส่วนประกอบขององค์อาคาร

วัสดุพื้นฐานที่นำมาประกอบเป็น โครงสร้างอาคารคอนกรีตที่สำคัญคือคอนกรีตและ เหล็ก วัสดุ ดังกล่าวเมื่อเวลาถูกไฟไหม้ หรือถูกความร้อนที่อุณหภูมิต่าง ๆ กัน คุณสมบัติทางกายภาพ อาทิ กำลังความแข็งแรง หรือค่าโมดูลัสของความยืดหยุ่น การนำความร้อน การขยายตัว การคืบตัว และอื่น ๆ จะมีการเปลี่ยนแปลงเกิดขึ้น ซึ่งการเปลี่ยนแปลงนี้จะมีผลกระทบต่อความมั่นคงแข็งแรงของโครงสร้างอย่างมาก

เนื่องจากประสิทธิภาพในการรับน้ำหนักบรรทุกหรือกำลังของ โครงสร้าง และความแข็งแรงของโครงสร้างเป็นสิ่งที่ต้องพิจารณาอันดับแรก ทั้งนี้เพราะ โครงสร้างอาจจะเกิดการวิบัติขึ้นได้

จากคุณสมบัติทั้งสองนี้ ดังนั้นควรจะทราบถึงคุณสมบัติพื้นฐานและอิทธิพลของอุณหภูมิที่มีต่อคุณสมบัติของคอนกรีต และเหล็ก ดังจะได้อีกต่อไป

2.4.1 คอนกรีต

ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประกอบด้วยส่วนผสมที่สำคัญได้แก่ หินปูน (Limestone) ดินสอพอง (Chalk) ซิลิกา อลูมินา และ แร่เหล็ก (Iron Ore) รวมทั้งซิลิกาแลง (Laterite) ออกไซด์หลักของปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประกอบด้วย CaO , SiO_2 , Al_2O_3 และ Fe_2O_3 ดังแสดงในตารางที่ 2.2

ตารางที่ 2.2 องค์ประกอบของ Portland cement (ชัชวาลย์ เศรษฐบุตร, พ.ศ. 2540 [11])

สารประกอบ	ปริมาณ (% โดยน้ำหนัก)
CaO	60-67
SiO ₂	17-25
Al ₂ O ₃	3-8
Fe ₂ O ₃	0.5-6.0
Na ₂ O+K ₂ O	0.2-1.3
MgO	0.1-4.0
Free CaO	0-2
SO ₃	1-3

ออกไซด์หลักจะรวมตัวกันในระหว่างการเกิดปูนเม็ด เกิดเป็น ไตรซิลิเคียมซิลิเกต (3CaOSiO_2 สีเทาเข้ม) ไดซิลิเคียมซิลิเกต (2CaOSiO_2) ไตรซิลิเคียมอลูมินา ($3\text{CaOAl}_2\text{O}_3$ สีเทาอ่อน) เตตราซิลิเคียมอลูมินาเฟอร์ไรต์ ($4\text{CaOAl}_2\text{O}_3\text{Fe}_2\text{O}_3$)

ธาตุ transition เป็นส่วนประกอบที่ทำให้เกิดสีในคอนกรีตเมื่อธาตุ transition ทำปฏิกิริยากับ SiO_2 จะทำให้สีจางอ่อนลง ไม่คงทน (ปรีดา พิมพ์ขาวขำ, พ.ศ. 2535) เมื่อเผาองค์ประกอบของเหล็กออกไซด์ ที่อุณหภูมิต่าง ๆ สามารถสังเกตการเปลี่ยนแปลงของสีได้ดังตารางที่ 4.2 สีชมพูเกิดจากการผสมกันของออกไซด์ของโครเมียม ดิบุก ซิลิกา เหล็ก โครเมียม บอรัริกออกไซด์ และแคลเซียมคาร์บอเนต เกิดที่อุณหภูมิต่ำกว่า 1000 องศาเซลเซียส สีน้ำตาลเกิดจากการผสมออกไซด์ของเหล็ก โครเมียม อลูมินา และซิงค์ออกไซด์ ซึ่งความเข้มของสีน้ำตาล จะขึ้นกับปริมาณของอลูมินา เหล็ก และโครเมียมเป็นหลัก ส่วนซิงค์ออกไซด์จะทำให้สีน้ำตาลจางลง สีดำเกิดจากส่วนผสมออกไซด์ของ โคบอล โครเมียม เหล็ก แมงกานีส และนิกเกิล การเกิดสีตามธรรมชาติของ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดลอกเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

คอนกรีตจะขึ้นกับปฏิกิริยาทางเคมีของออกไซด์หลัก ซึ่งเมื่อเผาคอนกรีตให้ร้อนจะส่งผลให้เกิดการเปลี่ยนแปลงของสีของคอนกรีต เนื่องจากความร้อนไปกระตุ้น ธาตุ transition ต่าง ๆ ให้เปลี่ยนสถานะภาพเป็นองค์ประกอบของออกไซด์

ตารางที่ 2.3 สีของเหล็กออกไซด์เปลี่ยนตามอุณหภูมิ (ปริศา พิมพ์ขาวขำ,พ.ศ.2535 [19])

อุณหภูมิที่เผา (องศาเซลเซียส)	สี
600	ส้ม (Orange)
700	แดง (Scarlet)
800	แดงม่วง (Violet Red)
900	แดงม่วงเข้ม (Deep Violet Red)
1000	เทา (Gray)

ปัจจัยที่สำคัญที่ทำให้คอนกรีตเสียหายด้านกายภาพส่วนใหญ่มาจากแรงดึง(Tensile Stress) ที่กระทำต่อคอนกรีตที่แข็งตัวแล้วส่งผลให้คอนกรีตแตกร้าวและสุดท้ายจะทำให้อายุการใช้งานของโครงสร้างลดลง ไฟเป็นปัจจัยที่สำคัญอย่างหนึ่งที่ทำให้คุณสมบัติทางกายภาพของคอนกรีตเปลี่ยนไปจากเดิม คอนกรีตเป็นวัสดุที่ไม่ติดไฟ และไม่ปล่อยควันพิษเมื่อถูกเผา ณ. อุณหภูมิสูง แต่กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจะลดลงซึ่งขึ้นอยู่กับ อุณหภูมิ ส่วนผสมคอนกรีต และขนาดของคอนกรีต

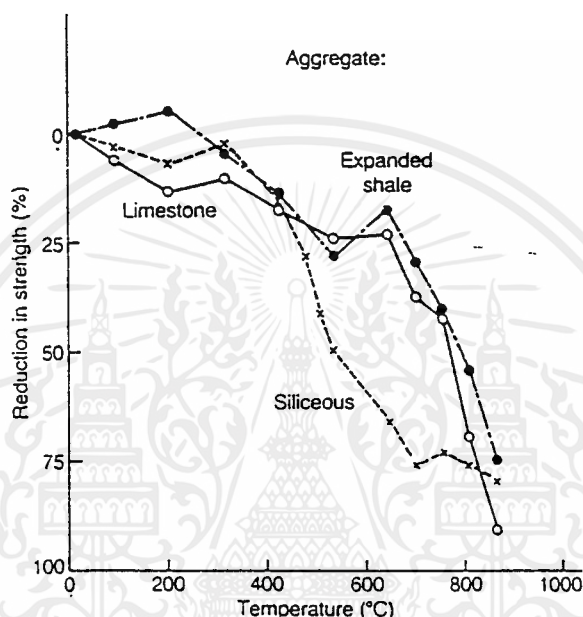
อุณหภูมิมีผลต่อคอนกรีต แสดงดังรูปที่ 2.1 พบว่า ที่อุณหภูมิไม่เกิน 500 องศาเซลเซียส กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจะลดลงอย่างค่อยเป็นค่อยไป แต่ที่อุณหภูมิสูงกว่า 500 องศาเซลเซียส กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจะลดลงอย่างรวดเร็ว และที่อุณหภูมิใกล้ 1000 องศาเซลเซียส คอนกรีตจะสูญเสียกำลังรับแรงอัดเกือบทั้งหมด

J.M. Illson (1994) กล่าวถึง สาเหตุที่คอนกรีตสูญเสียกำลังรับแรงอัดที่อุณหภูมิต่างกัน เนื่องจาก

(1) ในกรณีที่คอนกรีตอิมตัวไปด้วยน้ำ และมีค่าอัตราการรั่วซึมต่ำ หากเผาและเพิ่มอุณหภูมิขึ้นถึง 100 เซลเซียส น้ำในคอนกรีตดังกล่าวจะเริ่มระเหยกลายเป็นไอ ทำให้เกิดแรงดันในคอนกรีต ส่งผลให้คอนกรีตแตกร้าว และร้อน

(2) เมื่ออุณหภูมิสูงกว่า 500 องศาเซลเซียส จะเกิดการขยายตัวที่แตกต่างกันของซีเมนต์เพสต์และมวลรวม ซึ่งเป็นผลมาจากความเค้นที่เกิดจากความร้อน (thermal stress) ทำให้เกิดการแตกร่อน และคอนกรีตจะสูญเสียกำลังอย่างรวดเร็ว

(3) เมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นถึง 1000 องศาเซลเซียส ความร้อนจะทำลายซีเมนต์เฟสค์ คอนกรีต จะเกิดการเปลี่ยนแปลงของกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจากเดิมถึง 100%



รูปที่ 2.1 ผลกระทบอันเนื่องมาจากอุณหภูมิและชนิดของมวลรวม ต่อค่ากำลังรับแรงอัดของคอนกรีต- ที่ทดสอบขณะร้อน (ค่าการรับกำลังอัดเริ่มต้นประมาณ 280 ksc) (J.M. Illston, ค.ศ. 1994 [1])

การ Dehydrate ของเฟสค์จะเกิดขึ้นที่อุณหภูมิตั้งแต่ 250 องศาเซลเซียส และจะเกิดขึ้นอย่างรวดเร็ว และสมบูรณ์ที่อุณหภูมิประมาณ 800-900 องศาเซลเซียส แต่บางกรณีการ Dehydrate เกิดขึ้นอย่างสมบูรณ์ที่อุณหภูมิเพียง 500 องศาเซลเซียส ถ้าคอนกรีตนี้สัมผัสกับอุณหภูมินี้เป็นเวลานาน เมื่อมีการ Dehydrate ไม่เพียงแต่กำลังจะลดลงเท่านั้น แต่ค่าโมดูลัสยืดหยุ่นจะลดลงด้วย

ผลของอุณหภูมิที่สูง จะกระทบต่อกำลังอัดของคอนกรีต โดยเป็นอิสระต่ออัตราส่วน น้ำ ต่อ ซีเมนต์ในช่วง 0.4–0.65 คอนกรีตที่ใช้ปูนน้อยจะเสียหายน้อยกว่าคอนกรีตที่ใช้ปูนมาก และถ้าต้องการให้คอนกรีตทนต่ออุณหภูมิสูง ๆ ได้เป็นเวลานาน ผู้ออกแบบควรเลือกใช้ปูนซีเมนต์ประเภท High Alumina Cement เลือกใช้หินที่มีอัตราการขยายตัวต่ำเมื่อถูกความร้อน และออกแบบให้ระยะหุ้มเหล็กเสริม (Covering) ที่มากพอ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กำลังของคอนกรีตที่อุณหภูมิต่าง ๆ

กำลังของคอนกรีตแบ่งออกเป็น กำลังรับแรงอัด กำลังรับแรงคด กำลังรับแรงเฉือน และที่สำคัญอีกอันหนึ่งก็คือ กำลังยึดเหนี่ยวของคอนกรีตต่อเหล็กเสริม ในที่นี้จะกล่าวถึงกำลังรับแรงอัดที่อุณหภูมิต่าง ๆ เพียงอย่างเดียวเท่านั้น

กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นจะมีค่าลดลงซึ่งมีพฤติกรรมคล้ายกับของเหล็ก เนื่องจากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตขึ้นกับ ค่าอัตราส่วนของ น้ำต่อซีเมนต์ แต่เนื่องจากงานวิจัยที่กล่าวในข้อ 1.4 ของบทนำ แสดงให้เห็นว่า ค่าอัตราส่วนของน้ำต่อซีเมนต์จะไม่มีผลกระทบต่อค่าลดลงของกำลังของคอนกรีตที่อุณหภูมิต่าง ๆ โดยที่ใช้มวลรวมชนิดเดียวกัน

เมื่อใช้มวลรวมต่างชนิดกันมาผสมคอนกรีต แล้วทำการทดสอบไฟที่อุณหภูมิต่าง ๆ จะได้ว่า ถ้าใช้มวลรวมคาร์บอนเนตอาทิ หินปูนและ โคลโลไมด์ มาผสมคอนกรีต จะมีความต้านทานไฟที่ดีกว่าใช้มวลรวมชนิดอื่นมาผสม

ความแข็งแรงหรือค่าโมดูลัสของความยืดหยุ่นที่อุณหภูมิต่าง ๆ

เมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น ค่าโมดูลัสของความยืดหยุ่นของคอนกรีต จะมีค่าลดลงโดยจะเห็นได้ว่าที่อุณหภูมิประมาณ 50 องศาเซลเซียส ค่าโมดูลัสของความยืดหยุ่นจะมีค่าลดลงเหลือประมาณ 50% ของค่าเริ่มต้น โดยทำการเผาแท่งตัวอย่างทดสอบตามมาตรฐานไฟ ASTM E119 เป็นเวลานานอย่างน้อย 1 ชั่วโมง

การเปลี่ยนแปลงสีของคอนกรีตตามอุณหภูมิต่าง ๆ

คอนกรีตที่ถูกไฟไหม้ไปแล้วนั้น จะเกิดการเปลี่ยนแปลงของสีผิวของคอนกรีต ไปเป็นสีต่าง ๆ ตามระดับของอุณหภูมิดังตารางที่ 2.4

ตารางที่ 2.4 สีของคอนกรีตที่ถูกเผาไหม้ ณ อุณหภูมิต่าง ๆ (ศิริพงษ์ อุทัยแก้ว, พ.ศ.2533 [18])

อุณหภูมิ(องศาเซลเซียส)	สีของคอนกรีต
300	ปกติไม่เปลี่ยนแปลง
300-600	ชมพู-แดง
600-950	เทาขาว
950	เหลืองคล้ำ

การหลุดกะเทาะของคอนกรีต (Spalling)

การหลุดกะเทาะของคอนกรีตส่วนใหญ่จะมาจาก 2 สาเหตุใหญ่ ๆ ดังนี้ คือ

(1) คอนกรีตอัดตัว (Excessive Compression) เนื่องจากโครงสร้างคอนกรีตมีความหนาเมื่อคอนกรีตถูกความร้อนผิวชั้นนอกจะร้อนกว่าผิวชั้นในทำให้เกิดการขยายตัวมากกว่าแต่การขยายตัวนี้จะถูกต้านทานและยึดรั้งไว้โดยผิวชั้นในที่ยื่นกว่า ทำให้มีแรงอัดเกิดขึ้นที่ผิวชั้นนอก ถ้าแรงอัดที่เกิดขึ้นสูงกว่าค่ากำลังสูงสุด ของคอนกรีต จะทำให้คอนกรีตที่ผิวนอกหลุดกะเทาะออกมาได้

(2) แรงดันของไอน้ำภายในคอนกรีต เนื่องจากคอนกรีตเป็นของผสมที่มีน้ำอยู่ด้วย ดังนั้นเมื่อคอนกรีตถูกไฟไหม้ไอน้ำที่ผิวนอกบางส่วนจะระเหยออกมา และมีบางส่วนถูกไล่เข้าไปในแกนกลาง ผิวนอกที่สูญเสียน้ำก็จะแห้งและเปราะ และเป็นตัวกั้นไม่ให้ไอน้ำภายในระเหยออกมาเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นด้วย ทำให้ดันเนื้อคอนกรีตให้แตกออกหรือระเบิดออกมาได้

จากความรู้ข้างต้นจะเห็นว่า อุณหภูมิจากไฟไหม้ประมาณ 500 องศาเซลเซียส และเผาเป็นเวลานานอย่างน้อยหนึ่งชั่วโมง ค่ากำลังรับแรงอัดของคอนกรีต และค่าโมดูลัสยืดหยุ่นจะมีค่าลดลงเหลือประมาณครึ่งหนึ่งของค่าเริ่มต้น นั่นก็แสดงว่าในขณะที่ค่ากำลังรับน้ำหนักบรรทุกของคอนกรีตก็จะมีค่าลดลง แต่ยังสามารถที่จะรับน้ำหนักตัวเองอยู่ได้ แต่ถ้าคอนกรีตส่วนที่ถูกไฟไหม้นั้นถูกทิ้งไว้อีกเป็นเวลานาน ๆ โดยไม่มีการซ่อมแซมแล้ว กำลังรับน้ำหนักบรรทุกค่านั้นก็อาจจะมีค่าเปลี่ยนแปลงต่อไปอีก อาจจะมีค่าเพิ่มขึ้น หรือลดลงก็ได้ ถ้ามีค่าลดลงคอนกรีตส่วนนั้นก็จะต้องการซ่อมแซมใหม่เพื่อให้รับน้ำหนักบรรทุกได้ต่อไป แต่ถ้ามีค่าเพิ่มขึ้นก็จำเป็นที่จะต้องรู้ดีกว่ามีค่าเพิ่มขึ้นเป็นเท่าไร สามารถที่จะรับน้ำหนักบรรทุกได้ต่อไปอีกหรือไม่ เรื่องนี้จึงเป็นสิ่งซึ่งนำพิจารณาและน่าสนใจอย่างมาก ทั้งนี้เพราะว่าจะเป็อันตรายอย่างมากถ้ากำลังรับน้ำหนักของคอนกรีตส่วนที่ถูกไฟไหม้ไปแล้วนั้นมีค่าลดลงและยังคงใช้งานกันอยู่

2.4.2 เหล็ก

คุณสมบัติทางเคมีของเหล็กที่อุณหภูมิต่าง ๆ

เหล็กบริสุทธิ์ มีการเปลี่ยนแปลงได้ 4 แบบ ที่ระดับอุณหภูมิต่าง ๆ ทำให้เกิดฟอร์้มที่เรียกว่า เหล็กแอลฟา เหล็กเบต้า เหล็กแกมมา และเหล็กเดลต้า ใน 4 ฟอร์้มนี้ เหล็กแอลฟา เบต้า และเดลต้า มีโครงสร้างผลึกที่เหมือนกัน คือเป็นแบบ body centered cubic ส่วนแกมมา จะมีโครงสร้างผลึกเป็น face centered cubic ดังนั้นจึงกล่าวได้ว่า เหล็กบริสุทธิ์ มีอันธรูป 2 แบบ คือ bcc และ fcc

การเปลี่ยนโครงสร้างจาก แอลฟา ไป เบต้า ที่ 768 องศาเซลเซียส นั้นไม่ได้เปลี่ยนโครงสร้างผลึก แต่เป็นการเปลี่ยนจาก เหล็ก แอลฟา ที่มีคุณสมบัติทางแม่เหล็กไปเป็นเหล็ก เบต้า ซึ่งไม่มีคุณสมบัติทางแม่เหล็กเท่านั้น

เนื่องจากเหล็กบริสุทธิ์มีกำลังต่ำเกินกว่าที่จะนำไปใช้งานวิศวกรรมได้ จึงมีการเติมธาตุอื่นลงไป ซึ่งเราเรียกว่า ธาตุผสม (Alloying Elements) เข้าไปในเนื้อเหล็กเพื่อให้ได้คุณสมบัติตามที่ต้องการตามนิยามของเหล็กกล้า ซึ่งเกิดจากการผสมกันระหว่างเหล็กและคาร์บอน

โดยทั่วไปแล้วเหล็กกล้าจะอยู่ในรูปของสารผสมระหว่าง เหล็ก คาร์บอน ธาตุผสม และ สารมลทิน ปริมาณเปอร์เซ็นต์ของคาร์บอนในเหล็กกล้านั้นจะมีตั้งแต่ 0.05 ถึง 1.4 % โดยน้ำหนัก เมื่อเปอร์เซ็นต์ของคาร์บอนสูงขึ้น กำลัง (Strength) และความแข็ง (Hardness) ของเหล็กกล้าจะเพิ่มขึ้นแต่ความเหนียวหยุ่น (Toughness) ของเหล็กกล้านั้นจะลดลง

เหล็กกล้าสามารถจำแนกออกได้เป็น 2 ประเภทใหญ่ คือ

(1) เหล็กกล้าคาร์บอน (Plain Carbon Steel)

(2) เหล็กกล้าผสม (Alloy Steel)

ธาตุที่ผสมอยู่ในเหล็กกล้าประเภทนี้ได้แก่ ซิลิกอน และแมงกานีส ส่วนกำมะถัน และ ฟอสฟอรัส จะอยู่ในรูปของสารมลทิน เราแบ่งชนิดของเหล็กกล้าคาร์บอนตามเปอร์เซ็นต์ของคาร์บอนที่อยู่ในเนื้อเหล็ก ได้ดังนี้

Mild Steel (low carbon steel) มากกว่า 0.25%C

Medium Carbon Steel 0.25 – 0.45%C

High Carbon Steel 0.45 - 1.40%C

เมื่อเติมคาร์บอนเข้าไปในเหล็กบริสุทธิ์ คาร์บอนจะแทรกเข้าไปในเนื้อเหล็กกลายเป็นสารละลายของแข็ง (Solid Solution) ภาค (Phase) ที่ได้นี้เรียกว่า แฟร์ไรต์ (Ferrite) ปริมาณของคาร์บอนจะละลายอยู่ในแฟร์ไรต์จะเพิ่มขึ้น เมื่ออุณหภูมิขึ้น และที่อุณหภูมิ 723 องศาเซลเซียส คาร์บอนจะละลายได้มากที่สุดในแฟร์ไรต์ 0.025 % ส่วนที่อุณหภูมิห้อง แฟร์ไรต์จะมีคาร์บอนละลายอยู่เพียง 0.008 % เท่านั้น

เมื่อปริมาณคาร์บอนมีมากกว่าพิกัดที่สามารถละลายได้ในแฟร์ไรต์ คาร์บอนก็จะรวมตัวกับเหล็ก เกิดเป็นประกอบทางเคมีขึ้นมาคือ F_3C ซึ่งมีคาร์บอนผสมอยู่ 6.67 % เราเรียกเหล็กคาร์บอนนี้ว่า ซีเมนต์ไทต์ (Cementite)

วัฏภาคอีกตัวหนึ่งในเนื้อเหล็กกล้าก็คือ เพิร์ลไลต์ (Pearlite) เป็นจุลโครงสร้างผสมประกอบด้วยแถบของแฟร์ไรต์กับซีเมนต์ไทต์

เมื่อเผาเหล็กกล้าถึงอุณหภูมิสูง จนโครงสร้างผลึกเปลี่ยนจาก Body Centered Cubic (bcc) มาเป็น Faced Centered Cubic (fcc) ภาคใหม่นี้จะละลายคาร์บอนได้มาก และที่อุณหภูมิ 1130 องศาเซลเซียส จะละลายคาร์บอน ได้ถึง 2 % หมายความว่า ที่อุณหภูมิสูง Fe_3C ที่เคยมีอยู่ที่อุณหภูมิต่ำ จะ

สลายตัวแยกเป็น Fe กับ C และตัว C ที่ได้จะละลายแทรกเข้าไปอยู่ในเนื้อเหล็ก fcc จุดโครงสร้างใหม่ที่เราเรียกว่า ออสเทนไนต์ (Austenite)

เหล็กกล้าที่มีเปอร์เซ็นต์คาร์บอน 0.8 % จะมีจุดโครงสร้างเป็นเพิร์ลไลต์ อย่างเดียวเราเรียกเหล็กประเภทนี้ว่า Eutectoid steels สำหรับเหล็กกล้าที่มีคาร์บอนต่ำกว่า 0.8% เรียกว่า Hypoeutectoid Steels และเหล็กกล้าที่มีคาร์บอนสูงกว่า 0.8 % เรียกว่า Hypereutectoid Steels

ในเหล็กเสริมคอนกรีตมีส่วนประกอบทางเคมีคือ เหล็ก คาร์บอน แมงกานีส ฟอสฟอรัส และกำมะถัน เมื่อเกิดการเผาไหม้ที่ผิว (Scale) ที่อุณหภูมิการเผา 500 องศาเซลเซียส สีของเหล็กเปลี่ยนเป็นสีเงิน มีริ้วสีเงินเล็ก ๆ ซึ่งเกิดจากสีของ Fe ที่อุณหภูมิการเผา 700 องศาเซลเซียส สีของเหล็กเปลี่ยนเป็นสีดำ เกิดจาก Fe_2O_3 , MnO_2 และการเผาไหม้ของคาร์บอน และที่อุณหภูมิการเผา 900 องศาเซลเซียส เกิดตะกรันที่ผิวเหล็กเสริม

คุณสมบัติเชิงกลของเหล็กกล้าคาร์บอนจะขึ้น โดยตรงกับประเภทและปริมาณของจุดโครงสร้างภายในเนื้อเหล็กนั้นเพิร์ลไลต์มีกำลัง และความแข็งไม่สูงนัก แต่มีความเหนียว ซีเมนไทต์ มีความแข็งสูง เพราะ เพิร์ลไลต์มีกำลังสูงและสามารถยึดตัวได้ดีมากภายใต้แรงดันและท้ายสุดออสเทนไนต์มีกำลังต่ำ สามารถรีดให้เข้ารูปได้ง่าย เป็นต้น ส่วนประเภท และปริมาณของจุดโครงสร้างจะขึ้นกับส่วนประกอบทางเคมีของเหล็กกล้านั้น ๆ

เหล็กเสริมใน โครงสร้างคอนกรีตเสริมเหล็กจะมีส่วนประกอบทางเคมีต่าง ๆ ไม่เกินอัตรา ร้อยละ โดยน้ำหนัก ดังตารางที่ 2.5 และตารางที่ 2.6

ตารางที่ 2.5 ส่วนประกอบทางเคมีของเหล็กเส้นกลม (मानप दान्तरबन्धुतिय, प.स.2536 [4])

คาร์บอน	ซิลิกอน	แมงกานีส	ฟอสฟอรัส	กำมะถัน
0.280	-	-	0.058	0.058

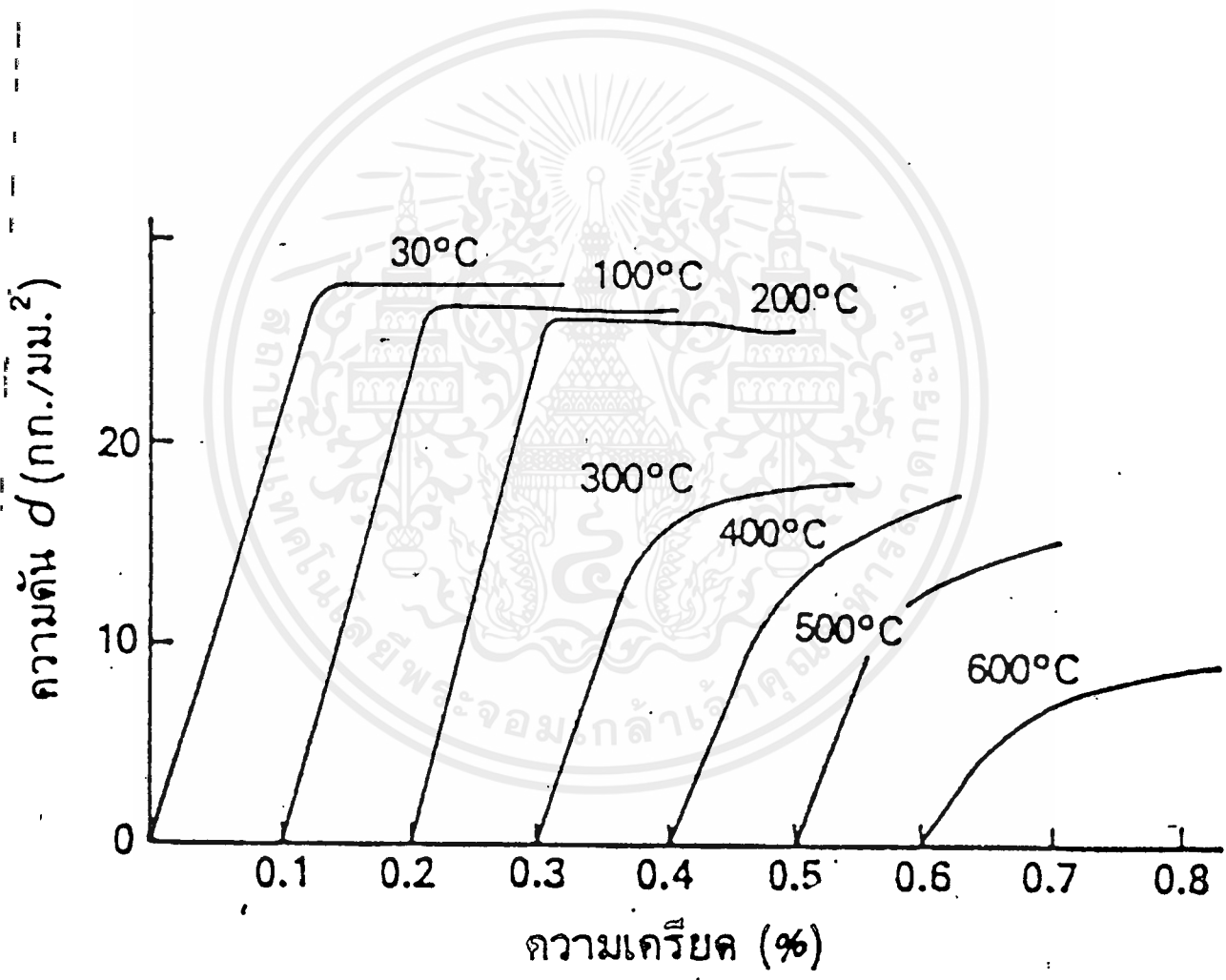
ตารางที่ 2.6 ส่วนประกอบทางเคมีของเหล็กข้ออ้อย (मानप दान्तरबन्धुतिय, प.स.2536 [4])

ชั้นคุณภาพ	คาร์บอน	แมงกานีส	ฟอสฟอรัส	กำมะถัน	(คาร์บอน+แมงกานีส)/6
SD 40	-	1.80	0.50	0.50	0.55
SD 50	-	1.80	0.05	0.05	0.60

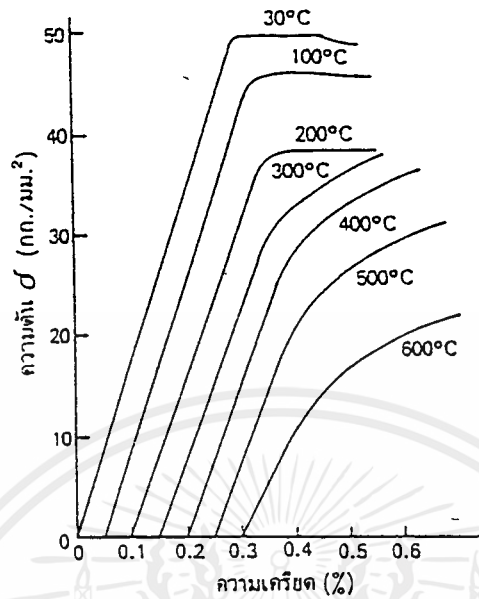
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

คุณสมบัติทางกลของเหล็กที่อุณหภูมิต่าง ๆ

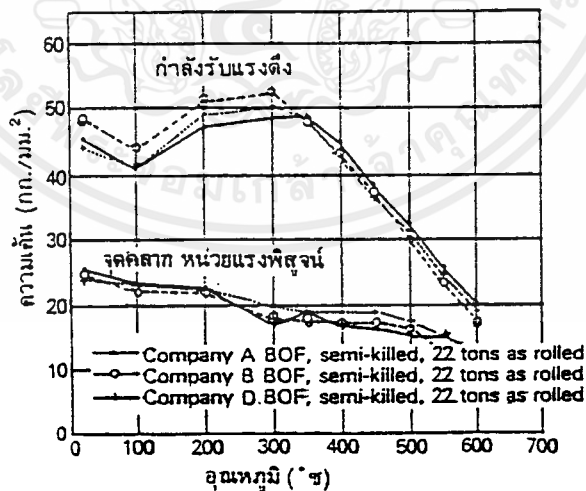
คุณสมบัติทางกลของเหล็กที่อุณหภูมิต่าง ๆ แสดงได้ด้วยกราฟของความเค้น-ความเครียด ดังรูปที่ 2.2 และรูปที่ 2.3 ส่วนกราฟของความเค้น และอุณหภูมิ แสดงอยู่ในรูปที่ 2.4 และรูปที่ 2.5 และคุณสมบัติทางกลของเหล็กเมื่อถูกความร้อนแล้วจะดูได้จากรูปที่ 2.6 และรูปที่ 2.7 เหล็กเมื่อถูกความร้อนที่อุณหภูมิสูงๆค่ากำลังรับแรงดึงประลัยค่ากำลังครากและค่าโมดูลัสยืดหยุ่นของทั้งเหล็กเสริม ที่อุณหภูมิประมาณ 350 องศาเซลเซียส ค่ากำลังครากจะมีค่าลดลงประมาณ 50 %



รูปที่ 2.2 ความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดกับความเค้นของเหล็ก SS 41 ที่อุณหภูมิต่าง ๆ (ดร. สุจริต คุณธนกุลวงศ์ และ ทักษิณ เทพชาตรี, พ.ศ. 2538 [9])

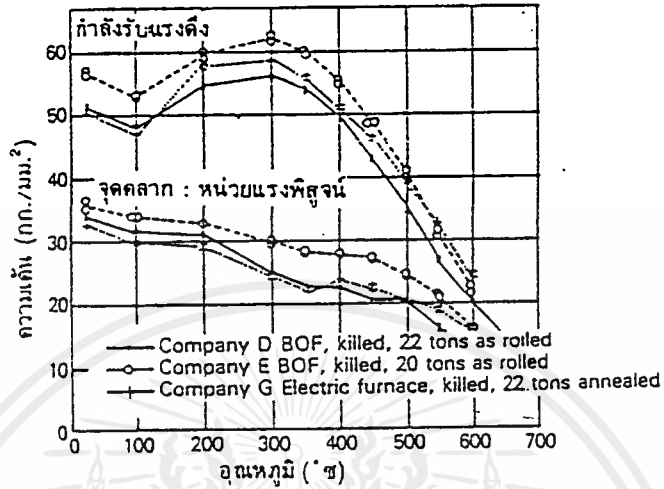


รูปที่ 2.3 ความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดกับความเค้นของเหล็ก SM 58 ที่อุณหภูมิต่าง ๆ
(ดร. สุจริต คูณธนกุลวงศ์ และ ทักษิณ เทพชาตรี, พ.ศ. 2538 [9])

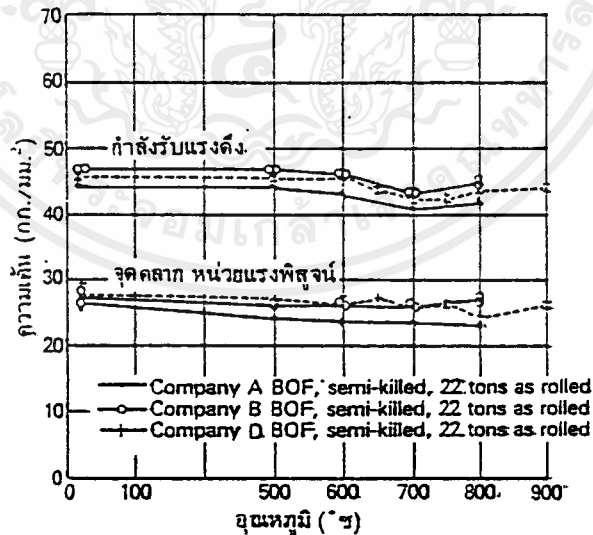


รูปที่ 2.4 กำลังรับแรงดึงของเหล็ก SS 41 ที่อุณหภูมิต่าง ๆ

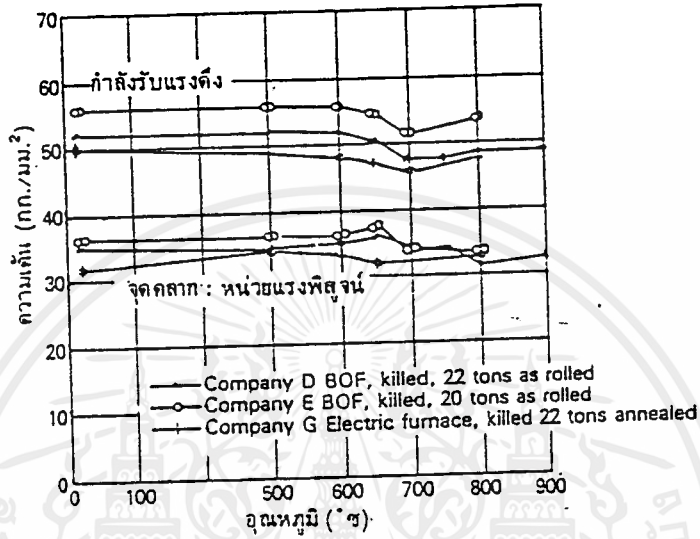
(ดร. สุจริต คูณธนกุลวงศ์ และ ทักษิณ เทพชาตรี, พ.ศ. 2538 [9])



รูปที่ 2.5 กำลังรับแรงดึงของเหล็ก SM 50B ที่อุณหภูมิต่างๆ (ดร. สุจริต ภูมธนกุลวงศ์ และ ทักษิณ เทพชาติตรี, พ.ศ. 2538 [9])



รูปที่ 2.6 กำลังรับแรงดึงของเหล็ก SS 41 หลังจากถูกความร้อน (ดร. สุจริต ภูมธนกุลวงศ์ และ ทักษิณ เทพชาติตรี, พ.ศ. 2538 [9])



รูปที่ 2.7 กำลังรับแรงดึงของเหล็ก SM 50B หลังจากถูกความร้อน (ดร. สุจริต อุณธนกุลวงศ์ และ ทักษิณ เทพชาตรี, พ.ศ. 2538 [9])

บทที่ 3 วิธีดำเนินการศึกษา

3.1 อุปกรณ์และสถานที่ดำเนินการศึกษา

3.1.1 อุปกรณ์

- (1) เต้าเผา ชนิดใช้แก๊สเป็นเชื้อเพลิง
- (2) เครื่องมือ Schmidt Hammer Type N
- (3) เครื่องมือ Universal Testing Machine (UTM)

3.1.2 สถานที่ดำเนินการศึกษา

- (1) อาคารปฏิบัติการภาควิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง
- (2) โรงปฏิบัติงานเซรามิกส์ภาควิชาศิลปอุตสาหกรรม คณะสถาปัตยกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง

3.2 ขั้นตอนดำเนินการศึกษา

3.2.1 การเตรียมเหล็กเสริม

- (1) เลือกเหล็กขนาดมาตรฐาน SD30 ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 12 มิลลิเมตร
- (2) ตัดเหล็กให้มีขนาดยาว 25 เซนติเมตร
- (3) นำเหล็กจากข้อ (2) ที่ตัดมาจากเหล็กคนละเส้นกัน เส้นละ 1 ตัวอย่าง นำมาทดสอบหา
กำลังรับแรงดึง โดยเครื่อง Universal Testing Machine
- (4) นำเหล็กที่ได้จากข้อ (2) มาทำการผูกมัดที่ตำแหน่งห่างจากปลายทั้งสองข้างๆละ
1 เซนติเมตร โดยที่ความยาวของเส้นลวดจะเท่ากับ 1 หรือ 2.5 เซนติเมตร ตามแต่ที่
ต้องการจะใช้งาน (ระยะ Covering)

3.2.2 การเตรียมแท่งตัวอย่างคอนกรีต

- (1) ออกแบบส่วนผสมคอนกรีต โดยในการทดสอบนี้ออกแบบให้คอนกรีตกำลังการรับ
แรงอัดประลัยที่ 28 วัน เท่ากับ 210 ksc
- (2) ทำการผสมคอนกรีตตามที่ได้ออกแบบไว้ในข้อ 1 โดยใช้ไม้ผสมคอนกรีต
- (3) นำเหล็กเสริมที่เตรียมไว้ที่มีระยะหุ้มคอนกรีต 1 และ 2.5 เซนติเมตร มาใส่ไว้ในแบบ
หล่อรูปทรงกระบอกมาตรฐานขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 15 เซนติเมตรและ สูง 30
เซนติเมตร ที่เตรียมไว้ โดยมีลูกปุ่นขนาดเล็กรองรับเหล็กทั้งสองอยู่

- (4) นำคอนกรีตที่ได้จากการผสมในข้อ 2 มาทดลองในแบบหล่อ โดยแบ่งใส่เป็น 3 ชั้น แต่ละชั้น ให้ทำการกระทุ้งด้วยเหล็กปลายมนชั้นละ 25 ครั้ง และใช้ค้อนเคาะเบาๆที่แบบหล่อ เพื่อทำการไล่ฟองอากาศ แล้วทำการแต่งผิวหน้าให้เรียบ
- (5) ทิ้งคอนกรีตในข้อ (4) ไว้ 24 ชั่วโมง แล้วทำการแกะแบบ นำไปบ่มในน้ำที่สะอาดเป็นเวลา 28 วัน จากนั้นนำขึ้นมาผึ่งแดดให้แห้ง ก็จะได้แท่งตัวอย่างคอนกรีตพร้อมที่จะทำการทดสอบ
- (6) ในกรณีที่เรารู้ต้องการทำก้อนตัวอย่างเพื่อทำการทดสอบกำลังอัดของคอนกรีต โดยใช้เครื่องมือ Universal Testing Machine เราไม่ต้องทำการใส่เหล็กเสริมในแบบหล่อ

3.2.3 การทดสอบและบันทึกผล

วิธีการทดสอบ ประกอบด้วย การทดสอบกำลังรับแรงอัดของตัวอย่างแท่งคอนกรีต อ้างอิงตามมาตรฐาน ASTM C617 การทดสอบหาลำดับที่จุดครากของเหล็ก อ้างอิงตามมาตรฐาน ASTM E8-69 และทดสอบหาค่า Schmidt Rebound Number อ้างอิงตามมาตรฐาน ASTM C 805-85

3.2.4 การวิเคราะห์ผลการศึกษาและเขียนรายงาน

- (1) การทดสอบคุณสมบัติทางด้านกายภาพและทางกลของคอนกรีตหลังถูกเพลิงไหม้ เพื่อใช้ประเมินหาลำดับรับแรงอัดของคอนกรีต
- (2) การทดสอบคุณสมบัติทางด้านกายภาพและทางกลของเหล็กเสริมหลังถูกเพลิงไหม้ เพื่อใช้ประเมินหาลำดับรับแรงดึงของเหล็ก
- (3) การใช้กราฟความสัมพันธ์ระหว่าง อุณหภูมิ เวลา เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีต และเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริม เพื่อศึกษาแนวโน้มของการเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กหลังถูกเพลิงไหม้

บทที่ 4

ผลการศึกษาและวิเคราะห์

4.1. สมบัติทางกายภาพ

จากการทดสอบพบว่า ที่แต่ละอุณหภูมิจะมีลักษณะทางกายภาพที่แตกต่างกันไป โดยจะแตกต่างกันเล็กน้อยเมื่อเวลาเผาก้อนตัวอย่างต่างกัน สรุปลักษณะทางกายภาพหลังทำการเผาที่อุณหภูมิต่าง ๆ ได้ดังตารางที่ 4.1

ตารางที่ 4.1 การเปลี่ยนแปลงลักษณะทางกายภาพของคอนกรีตและเหล็กเสริมหลังจากเผาที่อุณหภูมิต่าง ๆ

อุณหภูมิ (°C)	คอนกรีต	เหล็ก
300	ไม่มีการเปลี่ยนแปลงที่เห็นได้ชัดเจน	ปกติไม่มีการเปลี่ยนแปลงอย่างเห็นได้ชัดเจน
500	มีสีเทาดำ การยึดเกาะกันยังดีอยู่	รอยไหม้มีสีขาวเงินซีดๆ ของเนื้อเหล็ก มีริ้วสีเงิน
700	มีสีขาวหม่น และมีสีชมพูแดงกระจายเป็นกลุ่มๆ มีรอยแตก ร้าวเล็กๆกระจายอยู่ทั่วไป คอนกรีตที่แตกจะร่วนเป็นก้อนๆ	รอยไหม้มีสีดำเกรียม
900	มีสีขาว และมีสีชมพูแดงกระจายเป็นกลุ่มๆ เมื่อปล่อยให้เย็นลงก้อนคอนกรีตจะบวมพองและจะแตกในที่สุด	ผิวนอกของเหล็กจะไหม้เกรียม เป็นตะกรันแยกจากผิวอย่างเห็นได้ชัด และจะหลุดเมื่อนำไปทดสอบแรงดึง

ที่อุณหภูมิ 300-500 องศาเซลเซียส ไม่พบการเปลี่ยนแปลงด้านกายภาพของคอนกรีตเสริมเหล็ก ที่อุณหภูมิสูง สีของคอนกรีต และเหล็กจะเปลี่ยนแปลงเนื่องจากการเปลี่ยนสีของธาตุ transition อาทิ ที่อุณหภูมิ 700 องศาเซลเซียส เนื้อคอนกรีตเป็นจุดสีชมพูแดง เนื่องจากเหล็กออกไซด์ ถูกพลังงานความร้อนกระตุ้นให้เกิดการเปลี่ยนสี สีจะไม่เข้มและไม่คงทนเนื่องจากมีการออกสนิมเป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ทำปฏิกิริยากับ SiO_2 และที่อุณหภูมิเดียวกันสีของเหล็กจะไหม้เกรียมเพราะความร้อนกระตุ้นให้เหล็กออกไซด์ แมงกานีส และคาร์บอน เปลี่ยนสี ซึ่งได้กล่าวในหัวข้อ 2.4.1 และ 2.4.2 ตามลำดับ

4.2. สมบัติทางกล

ผลการทดสอบโดย Schmidt Hammer และการทดสอบดึงเหล็กของตัวอย่างคอนกรีตแท่งรูปทรงกระบอกทั้งหมด 72 ตัวอย่าง แสดงดังตารางที่ 4.2 ตารางที่ 4.3 และตารางที่ 4.4 และสามารถแสดงผลเป็นกราฟดังรูปที่ 4.1 ถึง รูปที่ 4.12 อธิบายผลได้ดังนี้

4.2.1 คอนกรีต

ปัจจัยหลักที่ทำให้กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตลดลงเมื่อถูกเผา คือ อุณหภูมิที่ใช้ในการเผา การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตที่ถูกเผา แบ่งออกเป็น 2 กรณี คือ

1. กำลังรับแรงอัดเพิ่มขึ้น

เมื่อเผาคอนกรีตที่อุณหภูมิ 300 องศาเซลเซียส เป็นระยะเวลา 2 ชั่วโมง กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจะเพิ่มจากเดิมประมาณ 28% เมื่อระยะเวลาการเผามากขึ้น กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตก็จะลดลงจาก 28% เป็น 18% ที่ระยะเวลาของการเผา 6 ชั่วโมง แต่อย่างไรก็ตามกำลังรับแรงอัดเมื่อคอนกรีตถูกเผาที่อุณหภูมิ 300 องศาเซลเซียส นาน 6 ชั่วโมง จะมีค่ามากกว่ากำลังรับแรงอัดเดิม

2. กำลังรับแรงอัดลดลง แบ่งออกเป็น 2 กรณีคือ

(1) ลดลงช้า ๆ อย่างต่อเนื่อง เมื่อทำการเผาคอนกรีตที่อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียส การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัด ของคอนกรีตจะเป็น ไปอย่างช้า ๆ เมื่อระยะเวลาในการเผาเพิ่มขึ้น และจะมีการเปลี่ยนแปลงไม่มากเมื่อเทียบกับการเผาที่อุณหภูมิสูง ๆ

(2) ลดลงอย่างรวดเร็ว เมื่อทำการเผาคอนกรีตที่อุณหภูมิ 700 และ 900 องศาเซลเซียส ที่ช่วงระยะเวลาในการเผาประมาณ 2 ชั่วโมง กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจะลดลงจากเดิมถึง 100% (มีค่ากำลังรับแรงอัดต่ำกว่าค่ากำลังรับแรงอัดต่ำสุดที่สามารถทดสอบโดย Schmidt Hammer คือ น้อยกว่า 150 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร)

ที่อุณหภูมิมากกว่า 300 องศาเซลเซียส ความร้อนส่งผลให้เกิดการขยายตัวที่แตกต่างกันของซีเมนต์เพสต์ และมวลรวม เกิด Thermal Stress ส่งผลให้เกิดการแตกร้าวในเนื้อคอนกรีต และกระทบต่อกำลังรับแรงอัดของแท่งตัวอย่างดังกล่าว

4.2.2 เหล็ก

เป็นเหล็กข้ออ้อยขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 12 มิลลิเมตร (DB12) ตามมาตรฐาน มอก. SD30 เมื่อนำมาเสริมในแท่งคอนกรีตรูปทรงกระบอกเพื่อเผา มีผลการทดสอบหาค่ากำลังครากดังนี้

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ในช่วงโมเมนต์แรก ของการเผาอบคอนกรีตเสริมเหล็กที่อุณหภูมิ 300 500 700 และ 900 องศาเซลเซียส กำลังครากของเหล็กเสริมจะลดลงจากเดิมอย่างรวดเร็ว และจะลดลงอย่างต่อเนื่อง เมื่อเพิ่มช่วงโมเมนต์ของการเผา เมื่อเผาที่อุณหภูมิ 900 องศาเซลเซียส กำลังครากของเหล็กเสริมจะน้อยกว่าการเผาที่อุณหภูมิ 700 500 และ 300 องศาเซลเซียส เท่ากับ 13% 34% และ 38% ตามลำดับ จุดครากของเหล็กที่ลดลงไปจากเดิมเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น เนื่องจาก เมื่อเหล็กได้รับความร้อน โครงสร้างผลึกของเหล็กจะสลายตัวแยกออกจากกันไปอยู่ในรูปสารประกอบของเหล็ก คือ เหล็กและคาร์บอน โดยที่โครงสร้างผลึกของเหล็กแบบ Body Centered Cubic (bcc) จะเปลี่ยนไปเป็นแบบ Face Centered Cubic (fcc) ที่มีความยาวของด้านขอบที่ยาวมากกว่าเดิม อะตอมคาร์บอนที่แยกตัวเป็นอิสระมาจากเหล็กคาร์ไบด์ก็จะกระจายออกไปในเหล็ก และอยู่ในกลุ่มของเหล็ก กระบวนการเช่นนี้เกิดขึ้นในสภาพที่เป็นของแข็ง โครงสร้างผลึกที่ได้รับการก่อรูปขึ้นมามีชื่อเรียกว่า ออสเตไนต์ (Austenite) ในการนี้ได้เกิดโลหะผสมเหล็ก-คาร์บอน ที่ขึ้นอยู่กับอุณหภูมิ ซึ่งธาตุของโลหะผสมจะเชื่อมตัวกันแบบที่ไม่สอดคล้องกับความเป็นบวก หรือลบของอะตอม (คุณสมบัติทางเคมี) โลหะผสมเช่นนี้จะมีชื่อเรียกว่า สารละลายของแข็ง (Solid Solution) เมื่อปล่อยให้เหล็กเย็นลงโดยไม่มี การควบคุม การจัดเรียงตัวของอะตอมเป็นโครงสร้างผลึกจะไม่มี ความสม่ำเสมอ พันธะยึดเหนี่ยวระหว่างอะตอมจะไม่แข็งแรง ทำให้กำลังของเหล็กลดลง [น.ต. สุภาพ เฟิงมาก, พ.ศ. 2539]

ตารางที่ 4.2 เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตก่อนเผา

ระยะเวลาของการเผา(ชั่วโมง)	เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตก่อนเผา ที่อุณหภูมิมองศาเซลเซียสต่าง ๆ			
	300	500	700	900
1	17.88	1.43	-36.69	-100
2	27.78	-3.16	-100	-100
3	21.62	-9.32	-100	-100
4	21.74	-14.91	-100	-100
5	20.81	-19.51	-100	-100
6	13.46	-23.71	-100	-100

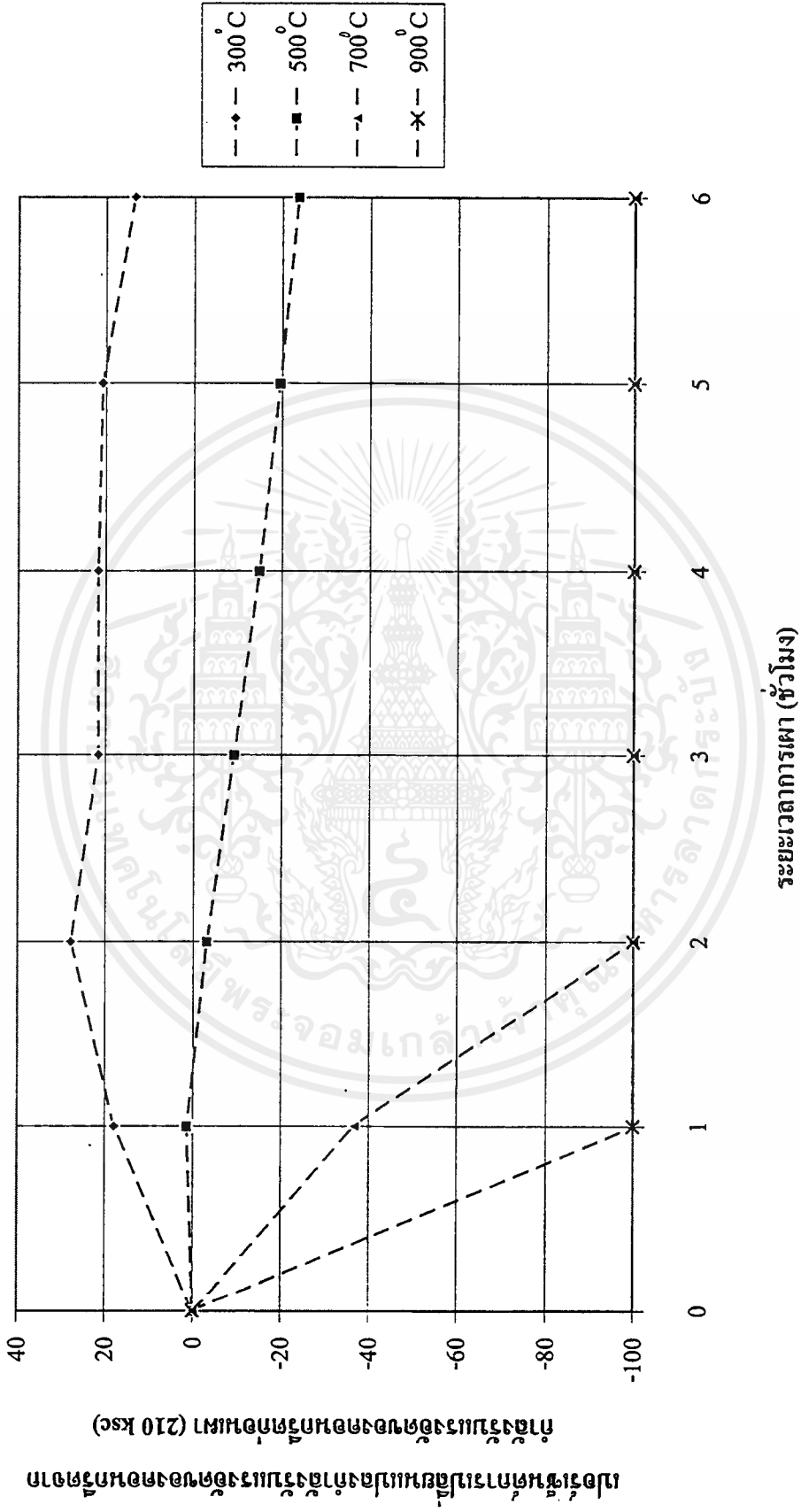
ตารางที่ 4.3 เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากกำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา (DB 12 ชั้นคุณภาพ SD 30) Covering 1.0 ซม.

ระยะเวลาของการเผา(ชั่วโมง)	เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากกำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา ที่อุณหภูมิองศาเซลเซียส ต่าง ๆ			
	300	500	700	900
1	-17.00	-18.80	-24.45	-31.27
2	-18.21	-20.03	-28.26	-42.22
3	-18.48	-22.31	-33.91	-45.20
4	-19.81	-22.71	-35.22	-46.65
5	-23.00	-25.67	-38.44	-48.78
6	-25.00	-30.58	-47.50	-55.78

ตารางที่ 4.4 เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากกำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา (DB 12 ชั้นคุณภาพ SD 30) Covering 2.5 ซม.

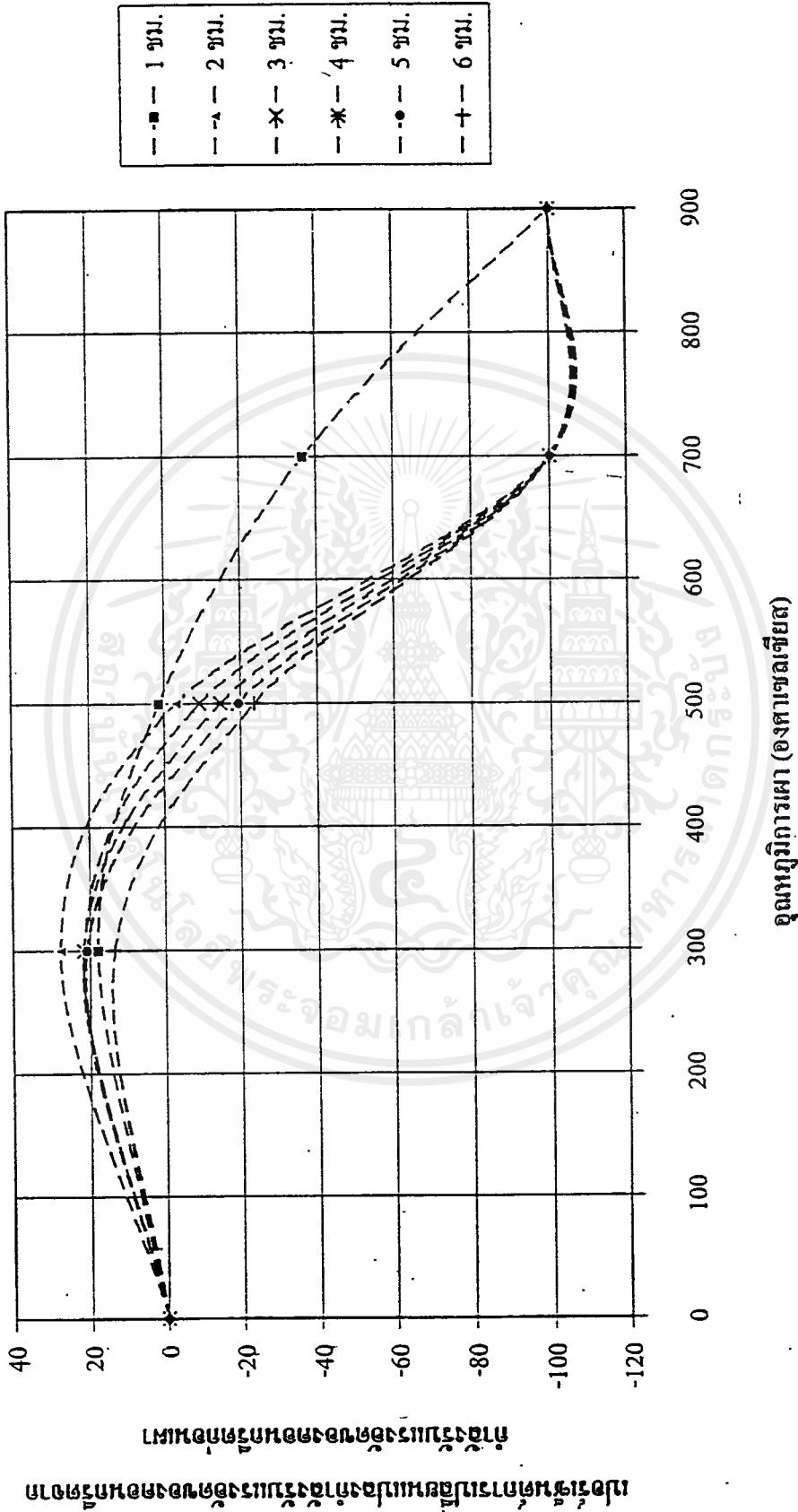
ระยะเวลาของการเผา(ชั่วโมง)	เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากกำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา ที่อุณหภูมิองศาเซลเซียส ต่าง ๆ			
	300	500	700	900
1	-18.40	-19.19	-20.79	-35.09
2	-20.94	-21.98	-24.49	-39.01
3	-21.94	-22.74	-26.82	-42.73
4	-22.05	-25.24	-31.12	-45.57
5	-25.10	-28.63	-35.36	-48.35
6	-27.70	-31.13	-41.87	-54.97

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.1 แสดงระยะเวลาการเผาที่เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตก่อนเผา

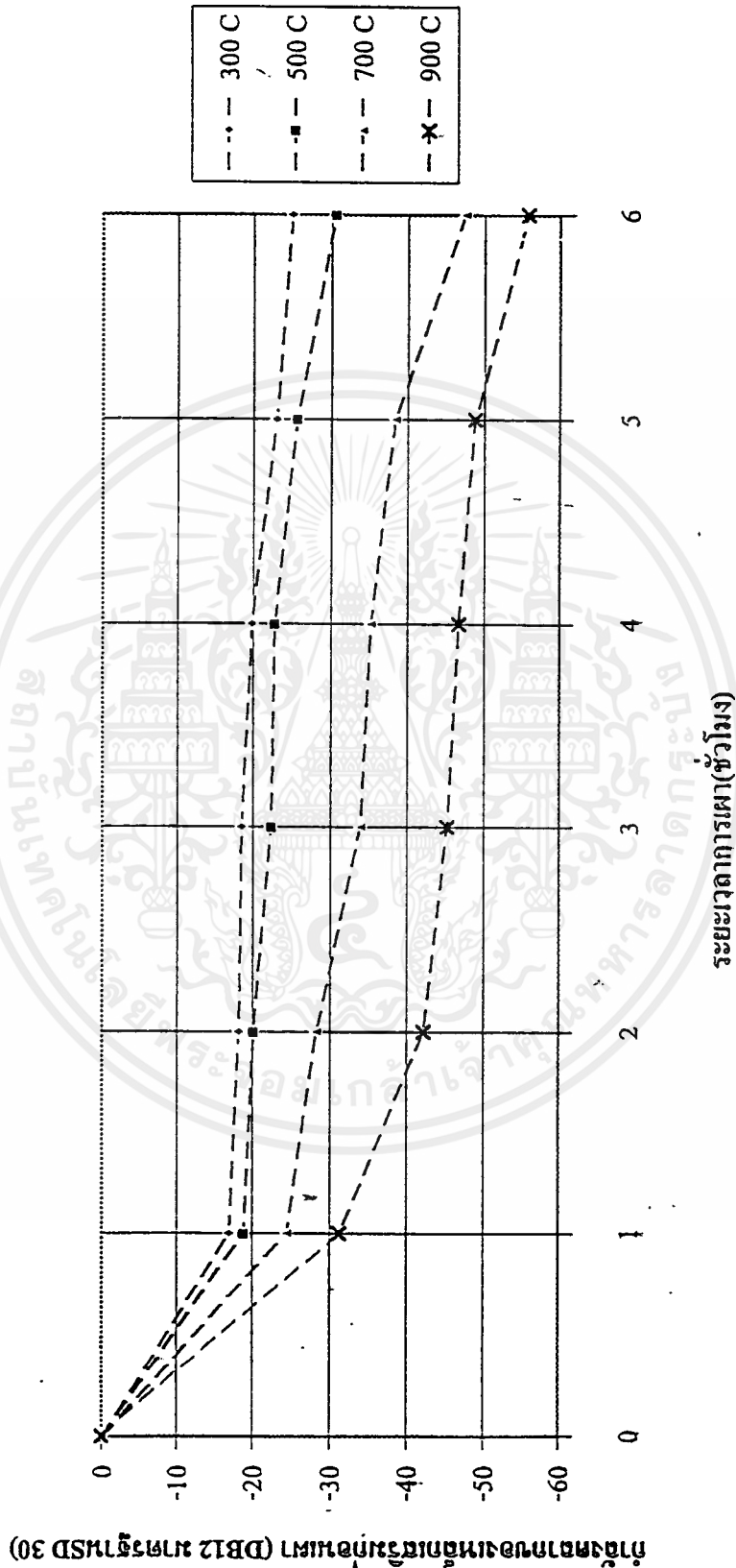
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



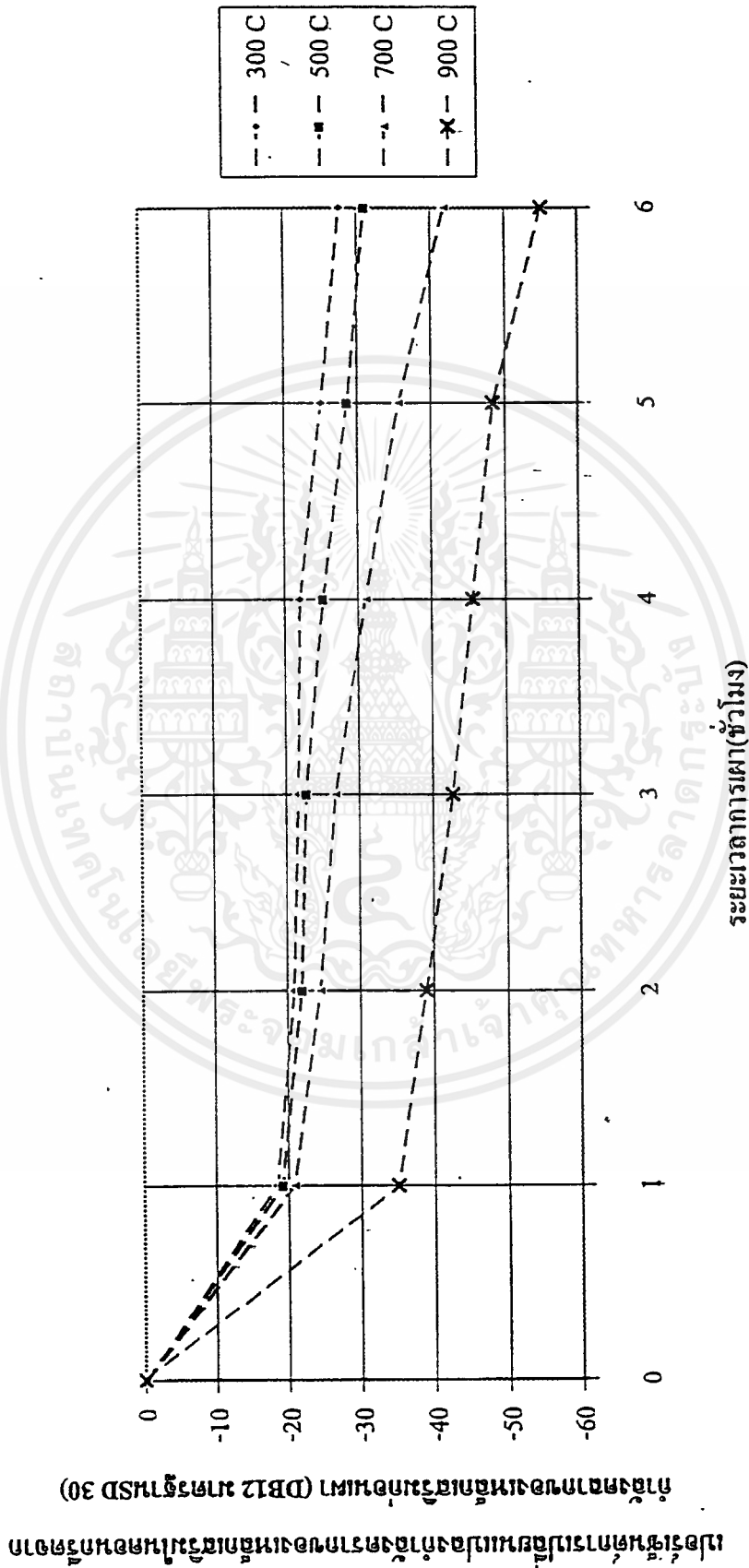
รูปที่ 4.2 แสดงระยะเวลาการเผาที่แปรผันกับการเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตก่อนเผาในระยะเวลาต่างๆ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านอื่นๆ
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

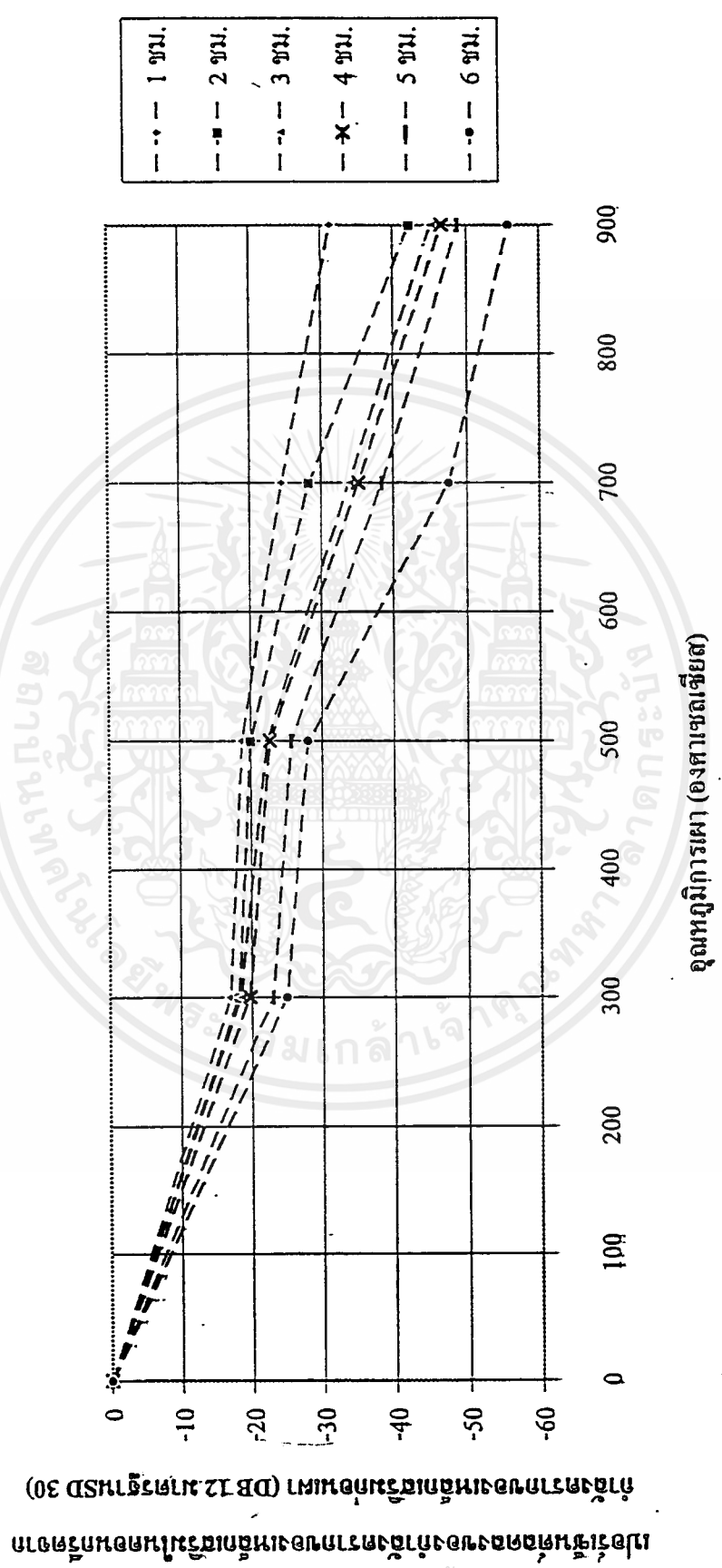
เปรียบเทียบผลของอุณหภูมิและความชื้นต่อการเปลี่ยนแปลงค่าดัชนีการดูดซับของวัสดุผสม (DBT2 มาตราฐาน 30)



รูปที่ 4-3 แสดงระยะเวลาการเผาที่สัมพันธ์กับการเปลี่ยนแปลงค่าดัชนีการดูดซับของเหล็กเสริมในคอนกรีตจาก กำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา
เหล็กเสริมมี Covering หนา 1.0 ซม. ณ อุณหภูมิต่างๆ

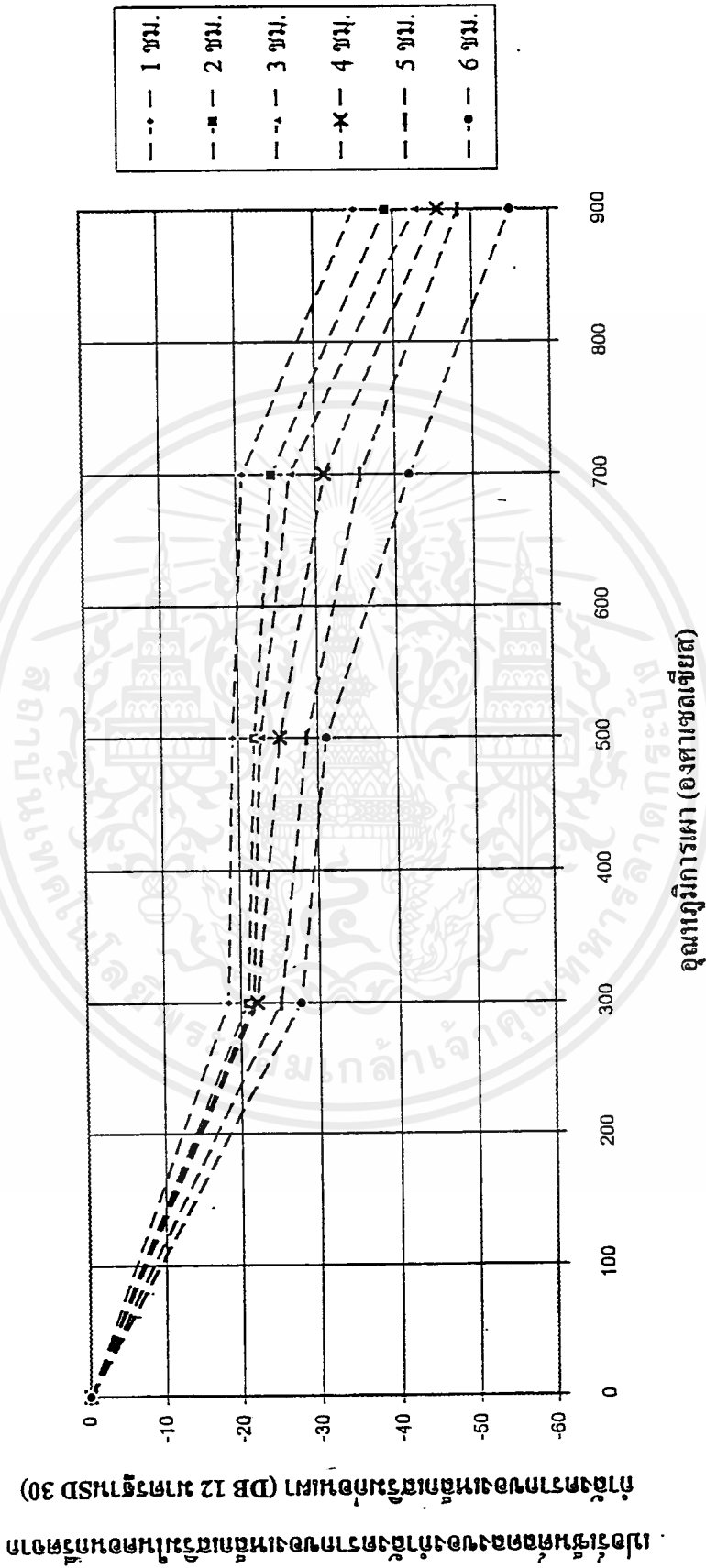


รูปที่ 4.4 แสดงระยะเวลาการเผาที่แปรผันกับการเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจาก กำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา
เหล็กเสริมที่มี Covering เท่า 2.5 ซม. ณ อุณหภูมิต่างๆ



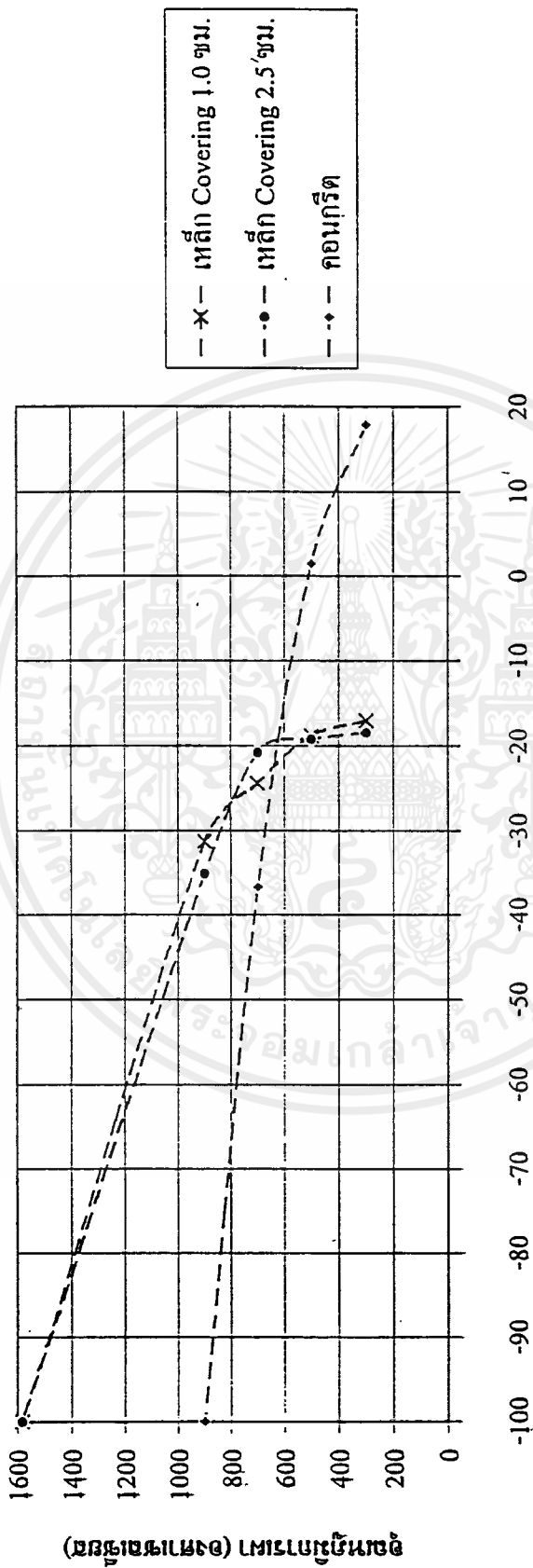
รูปที่ 4.5 แสดงอุณหภูมิการเผาที่แปรผันกับการเปลี่ยนแปลงกำลังเสียงของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากกำลังการยกเหล็กเสริมก่อนเผา
เหล็กเสริมมี Covering หนา 1.0 ซม. ณ อุณหภูมิต่าง ๆ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดลอกเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.6 แสดงอุณหภูมิการเผาแบบพอร์ตซีเมนต์การเปลี่ยนแปลงกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากกำลังครากของเหล็กเสริมก่อนเผา เหล็กเสริมมี Covering หนา 2.5 ซม. ณ อุณหภูมิต่าง ๆ

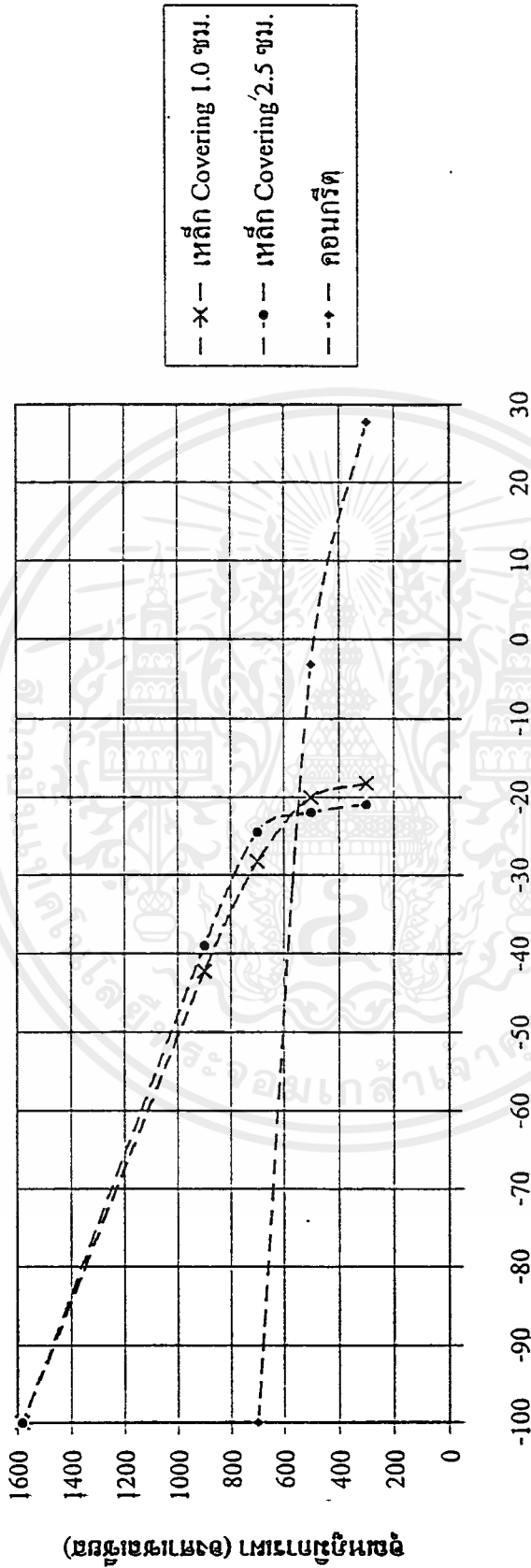
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมใน

คอนกรีต (DB 12 มาตรฐาน SD 30) จากกำลังก่อนผา

รูปที่ 4.7 แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนผากับอุณหภูมิการผา
หลังจุดความเป็นจุดค่า 1 ชั่วโมง

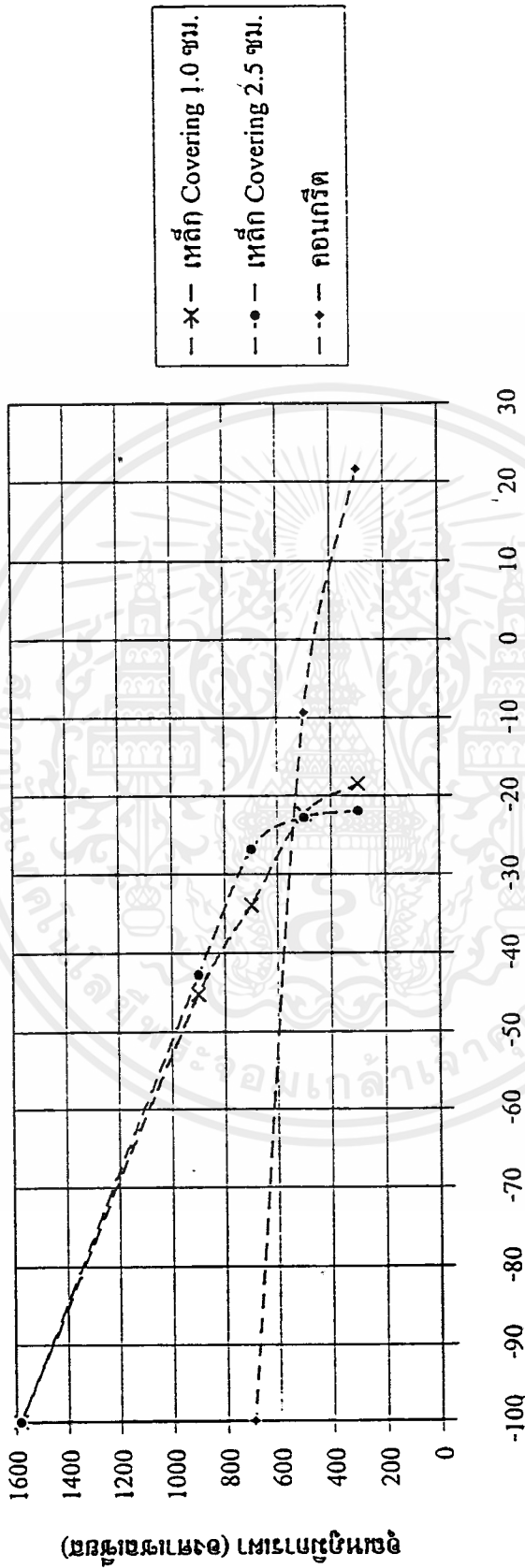


เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมใน

คอนกรีต (DB 12 มาตราฐาน SD 30) จากกำลังก่อนเผา

รูปที่ 4.8 แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนเผากับอุณหภูมิการเผา หลังจุดเผาเป็นเวลา 2 ชั่วโมง

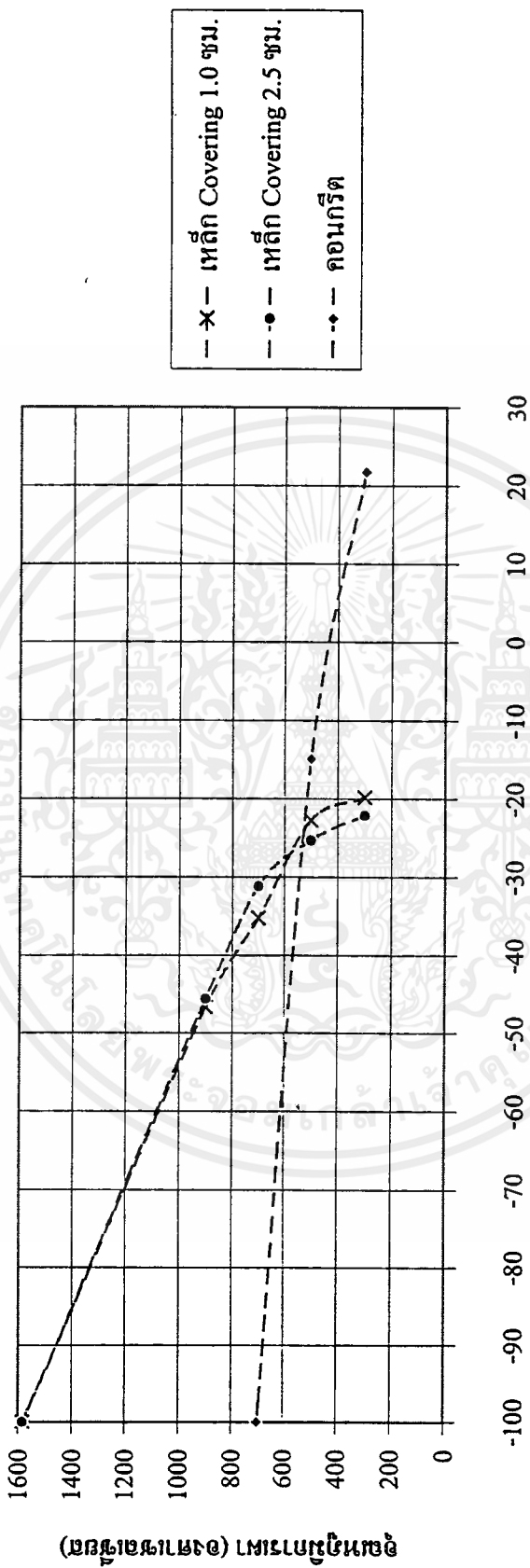
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.9 แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนแตกกับอุณหภูมิการเผา

คองกรีต (DB 12 มาตรฐาน SD 30) จากกำลังก่อนเผา

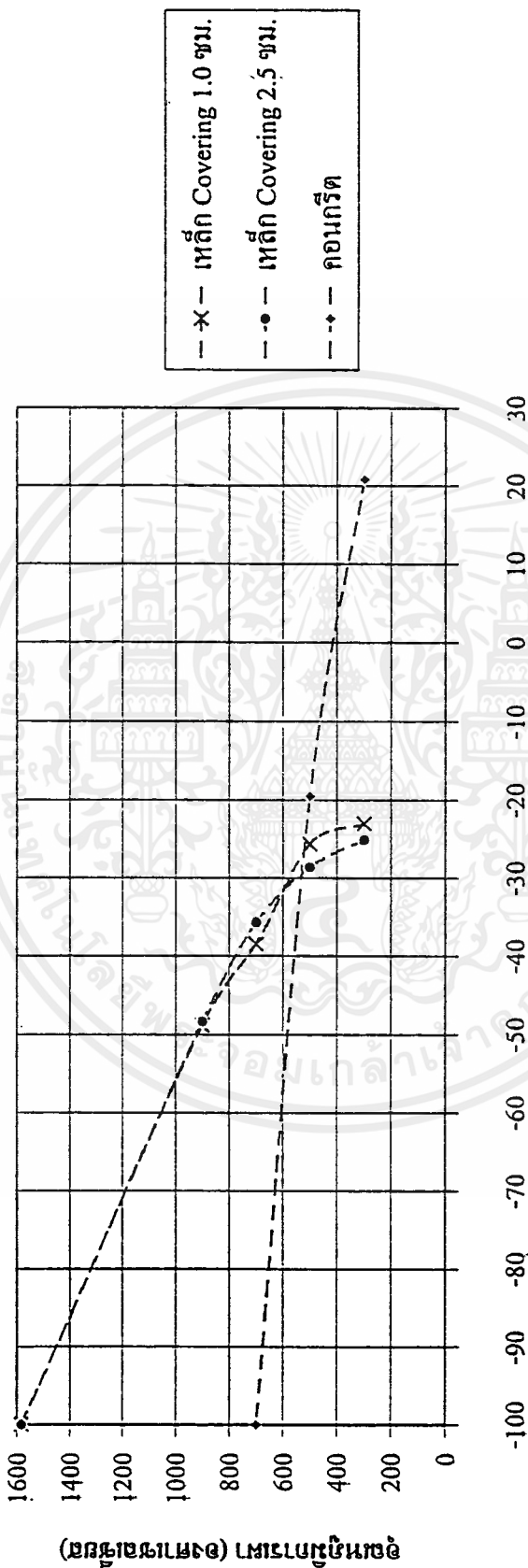
ที่อุณหภูมิการเผา 3 ชั่วโมง



เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีต (DB 12 มาตรฐาน SD 30) จากกำลังก่อนเผา

หลังถูกเผาเป็นเวลา 4 ชั่วโมง

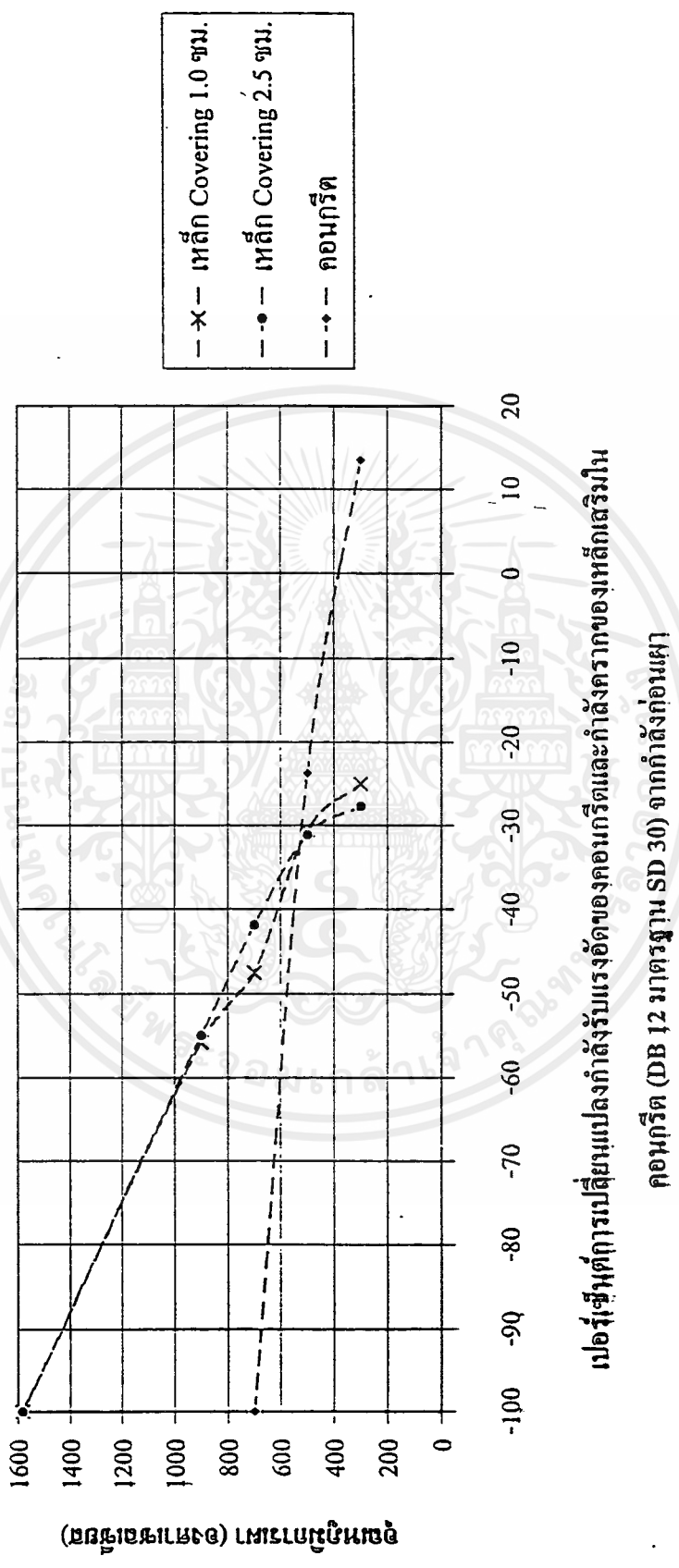
รูปที่ 4.10 แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนเผากับอุณหภูมิการเผา หลังถูกเผาเป็นเวลา 4 ชั่วโมง



เปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมใน

คอนกรีต (DB 12 มาตราฐาน SD 30) จากกำลังก่อนเผา

รูปที่ 4.11 แสดงเปอร์เซ็นต์การเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจกค่าก่อนเผาที่อุณหภูมิการเผา ๕ ชั่วโมง



รูปที่ 4.12 แสดงผลการเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนเผากับจุดเหตุการณ์
คอนกรีต (DB 12 มาตรฐาน SD 30) จากกำลังก่อนเผา

รูปที่ 4.12 แสดงผลการเปลี่ยนแปลงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตและกำลังครากของเหล็กเสริมในคอนกรีตจากค่าก่อนเผากับจุดเหตุการณ์
หลังจุดเผาเป็นเวลา 6 ชั่วโมง

บทที่ 5

สรุปผลการศึกษาและข้อเสนอแนะ

5.1 สรุปผลการศึกษา

ผลการศึกษาจากโครงการพิเศษนี้ สรุปได้ดังต่อไปนี้

(1) กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตที่ถูกเผาจะเพิ่มขึ้นจากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตที่อุณหภูมิห้อง เมื่อเผาคอนกรีตที่อุณหภูมิ 300 องศาเซลเซียส นาน 2 ชั่วโมง กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตจะเพิ่มขึ้นมากที่สุดถึง 28 % จากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตที่อุณหภูมิห้อง เมื่อทำการเผาต่อไปอีกการเพิ่มของกำลังอัดของคอนกรีตจะลดลงเรื่อยๆเมื่อเวลาการเผานานขึ้น

(2) กำลังรับแรงอัดของคอนกรีตที่ถูกเผาจะลดลงจากกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตที่อุณหภูมิห้อง เมื่อเผาคอนกรีตที่อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียสเป็นเวลา 1-6 ชั่วโมงทำให้กำลังอัดของคอนกรีตลดลงเรื่อยๆเมื่อเวลาที่เพิ่มขึ้น เมื่อเผาคอนกรีตที่อุณหภูมิ 700 องศาเซลเซียสเป็นเวลา 1 ชั่วโมงขึ้นไปกำลังอัดของคอนกรีตจะลดลงมากกว่า 50 % ขณะที่เผาคอนกรีตที่อุณหภูมิ 900 องศาเซลเซียสเป็นเวลา 1 ชั่วโมงขึ้นไปกำลังอัดของคอนกรีตจะลดลงมากกว่า 80 เปอร์เซ็นต์

(3) การลดลงของกำลังครากของเหล็กเสริมจะมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นที่อุณหภูมิ 300 500 700 และ 900 องศาเซลเซียส การลดลงของกำลังครากจะลดลงอย่างรวดเร็ว เมื่อเผาคอนกรีตเสริมเหล็กที่ช่วงระยะเวลา 1-2 ชั่วโมง หลังจากนั้น เปอร์เซ็นต์การลดของกำลังคราก จะค่อย ๆ เพิ่มขึ้นอย่างช้า ๆ โดยจะมีแนวโน้มที่คล้ายกัน ทั้งเหล็กที่มีระยะคอนกรีตหุ้ม 1 เซนติเมตร และ 2.5 เซนติเมตร

5.2 ข้อเสนอแนะ

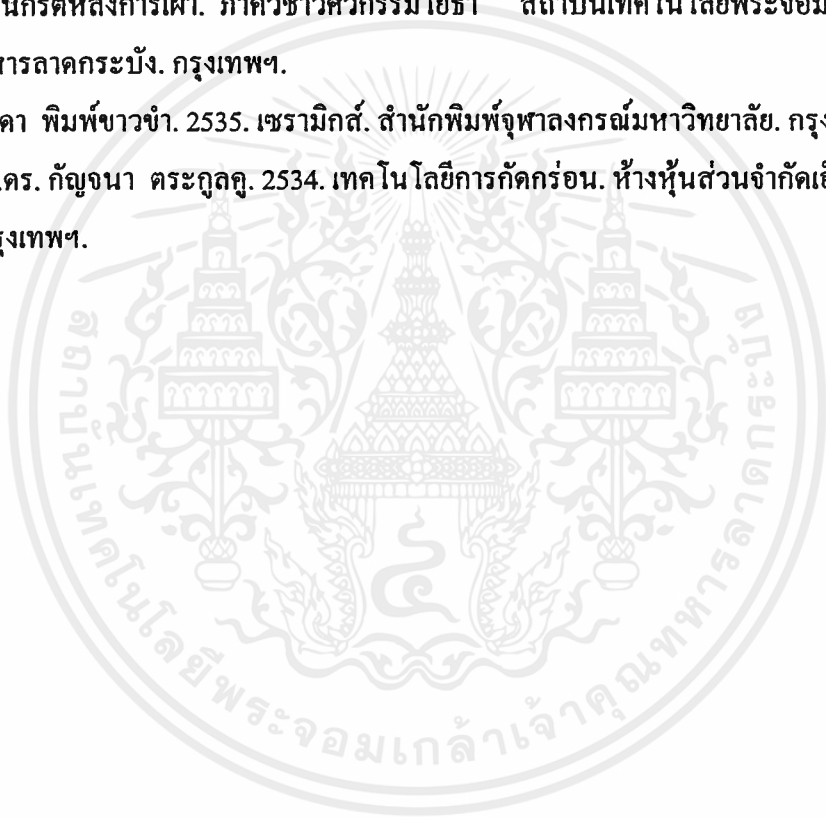
(1) เมื่อเพิ่มอุณหภูมิให้สูงขึ้น ต้องใช้เวลาช่วงขณะเพื่อเพิ่มอุณหภูมิที่ต้องการ หากเพิ่มอุณหภูมิอย่างรวดเร็วจะทำให้ก้อนคอนกรีตตัวอย่างระเบิดและคอนกรีตตัวอย่างจะสะสมพลังงานความร้อน ซึ่งสภาพแวดล้อมของการทดสอบจะแตกต่างจากการเกิดเพลิงไหม้จริงที่มีการเพิ่มของอุณหภูมิอย่างรวดเร็ว และมีการถ่ายเทความร้อนไปยังด้านที่ไม่มีเพลิงไหม้ การทดสอบนี้ ก้อนตัวอย่างจะโดนความร้อนทุกด้านจึงทำให้ไม่มีการถ่ายเทความร้อน ดังนั้น ก้อนตัวอย่างจะถูกเพลิงไหม้ในลักษณะรุนแรงกว่าการเกิดเพลิงไหม้จริงการศึกษาโครงการพิเศษอื่นต้องปรับการทดสอบให้สอดคล้องกับการเกิดไฟไหม้จริง ๆ

(2) ตัวอย่างการทดสอบควรเป็นรูปแบบอื่น ๆ เพื่อเลียนแบบของค้ำประกอบอาคาร อาทิ กานคอนกรีตเสริมเหล็ก - สารปลูกบาศก์

บรรณานุกรม

- [1] J. M. Illston, (1994), Construction Materails, Chapman & Hall, Hong Kong, 518p.
- [2] Charles G. Salmon, Jonh E. Jonhson, Steel Structure Design And Behavior, Intext Educational Publishers. 946p.
- [3] F.W.Fifield, D. Kealey. Principles and Practice of Analysiscal Chemistry. Blackie Academic & Professional. London.
- [4] มานพ ต้นกระบัญญัติย์. 2536. วัสดุวิศวกรรม. สมาคมส่งเสริมเทคโนโลยี ไทย-ญี่ปุ่น. กรุงเทพฯ.
- [5] สมเกียรติ จงประสิทธิ์พร และ ปรีทรรณ พันธ์บรรยงก์. 2538. โลหะวิทยาเชิงวิศวกรรม. กรุงเทพฯ.
- [6] เทพนารินทร์ ประพันธ์พัฒน์ และ ขจรศักดิ์ ศิริมัย. 2538. โลหะวิทยาในงานอุตสาหกรรม. กรุงเทพฯ.
- [7] น.ท. สุภาพ เฟื่องมาก. 2538. เทคนิคงานโลหะ. กรุงเทพฯ.
- [8] ดร. ชาญวุฒิ ตั้งจิตวิทยา และ สาโรช จูติเกียรติพงศ์. 2535. วัสดุในงานวิศวกรรม. กรุงเทพฯ.
- [9] ดร. สุจริต คุณชนกุลวงศ์ และ ทักษิณ เทพชาตรี. 2538. การก่อสร้างโครงสร้างเหล็ก. สมาคมส่งเสริมเทคโนโลยี ไทย-ญี่ปุ่น. กรุงเทพฯ.
- [10] อุคมวิทย์ กาญจนวรงค์. 2538. การปฏิบัติงานทดสอบวัสดุ (แบบทำลาย). สถาบันเทคโนโลยีราชมงคลวิทยาเขตนนทบุรี. กรุงเทพฯ.
- [11] ชัชวาลย์ เศรษฐบุตร. 2540. คอนกรีตเทคโนโลยี. บริษัท ผลิตภัณฑ์และวัตถุก่อสร้าง จำกัด. กรุงเทพฯ.
- [12] ศ.ดร. วรศักดิ์ กนกนุกุลชัย. 2538. Architecture & Design. กรุงเทพฯ.
- [13] ชยันต์ ศาลิคุปต์. 2538. Architecture & Design. กรุงเทพฯ.
- [14] สมาคมวิศวกรรมสถานแห่งประเทศไทย. 2538. วิศวกรรมความปลอดภัยพื้นฐานของวิศวกร. กรุงเทพฯ.
- [15] กมลชัย สมิตีศิลป์ และ จงศิลป์ สุขุมจริยพงศ์. 2540. การศึกษาการทดสอบการรับน้ำหนักบรรทุกของโครงสร้างอาคาร. ภาควิชาวิศวกรรมโยธา สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง. กรุงเทพฯ.

- [16] ชัยวัฒน์ วิเชียร และ ฤทธิรงค์ ทองสะอาด. 2540. กราฟเปรียบเทียบกำลังคอนกรีตที่ทดสอบด้วยวิธีต่างๆ. ภาควิชาวิศวกรรมโยธา สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง. กรุงเทพฯ.
- [17] ภาคภูมิ พิณิจเบญจพล และ ภาณุชัย พิบูลวานิช. 2535. พฤติกรรมการรับกำลังของคอนกรีตเมื่อถูกเพลิงไหม้ ณ. ระดับอุณหภูมิไฟปานกลาง. ภาควิชาวิศวกรรมโยธา สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง. กรุงเทพฯ.
- [18] ศิริพงษ์ อุทัยวงศ์แก้ว และ อาวุธ เจริญพัฒนานนท์. 2533. การเปลี่ยนแปลงการรับกำลังของคอนกรีตหลังการเผา. ภาควิชาวิศวกรรมโยธา สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง. กรุงเทพฯ.
- [19] ปรีดา พิมพ์ขาวขำ. 2535. เซรามิกส์. สำนักพิมพ์จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. กรุงเทพฯ.
- [20] รศ.ดร. กัญจนา ตระกูลคู. 2534. เทคโนโลยีการกักความร้อน. ห้างหุ้นส่วนจำกัดเอ็กซ์เพิลสมิเดีย. กรุงเทพฯ.





เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 1

Time = 1 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
30	30	31	31
32	32	35	35
30	30	34	34
30	30	33	33
32	32	32	32
30	30	40	0
34	34	32	32
28	28	36	36
32	32	36	36
29	29	35	35
Average	30.70	30.70	34.40
Strength	255		290
	กำลังเพิ่ม = 13.73 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3690	Ultimate Load =	3675
Ultimate Strength =	3263	Ultimate Strength =	3249
Yield Load =	3145	Yield Load =	2825
Yield Strength =	2781	Yield Strength =	2498
Length =	25.00	Length =	25.20
Gauge Length =	28.50	Gauge Length =	27.80
% Elongation =	14.00	% Elongation =	10.32

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 2

Time = 1 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
26	26	30	30
33	33	35	35
28	28	36	36
26	26	33	33
33	33	34	34
35	35	30	30
36	0	35	35
32	32	32	32
32	32	32	32
27	27	36	36
Average	30.80	30.22	33.30
Strength	250	290	
	กำลังเพิ่ม = 16.00 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	6450	Ultimate Load =	6555
Ultimate Strength =	5703	Ultimate Strength =	5796
Yield Load =	3900	Yield Load =	3945
Yield Strength =	3448	Yield Strength =	3488
Length =	25.00	Length =	24.80
Gauge Length =	29.00	Gauge Length =	27.00
% Elongation =	16.00	% Elongation =	8.87

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 3

Time = 1 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
32	32	32	32
29	29	35	35
33	33	38	38
30	30	35	35
28	28	35	35
32	32	33	33
27	27	35	35
32	32	32	32
27	27	34	34
32	32	37	37
Average	30.20	34.60	34.60
Strength	250	310	
กำลังเพิ่ม =		24.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5250	Ultimate Load =	3825
Ultimate Strength =	4642	Ultimate Strength =	3382
Yield Load =	3300	Yield Load =	3150
Yield Strength =	2918	Yield Strength =	2785
Length =	25.00	Length =	24.30
Gauge Length =	30.00	Gauge Length =	31.00
% Elongation =	20.00	% Elongation =	27.57

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 7
 Time = 2 Hour
 Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
33	33	30	30
28	28	35	35
30	30	35	35
31	31	34	34
28	28	37	37
32	32	30	30
27	27	36	36
33	33	36	36
32	32	34	34
32	32	32	32
Average	30.60	33.90	33.90
Strength	255	310	
	กำลังเพิ่ม =	21.57 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3600	Ultimate Load =	6450
Ultimate Strength =	3183	Ultimate Strength =	5703
Yield Load =	3150	Yield Load =	3900
Yield Strength =	2785	Yield Strength =	3448
Length =	24.50	Length =	25.30
Gauge Length =	31.50	Gauge Length =	30.20
% Elongation =	28.57	% Elongation =	19.37

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 9

Time = 2 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
31	31	30	30
28	28	36	36
26	26	33	33
32	32	35	35
34	34	34	34
27	27	30	30
31	31	36	36
26	26	33	33
31	31	34	34
32	32	36	36
Average	29.80	33.70	33.70
Strength	250	290	
	กำลังเพิ่ม = 16.00 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5190	Ultimate Load =	3585
Ultimate Strength =	4589	Ultimate Strength =	3170
Yield Load =	3893	Yield Load =	2688
Yield Strength =	3442	Yield Strength =	2377
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	30.00	Gauge Length =	31.50
% Elongation =	20.00	% Elongation =	26.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 10

Time = 2 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
24	24	26	0
25	25	34	34
28	28	39	39
27	27	34	34
32	32	34	34
28	28	31	31
24	24	38	38
32	32	34	34
28	28	34	34
29	29	37	37
Average	27.70	34.10	35.00
Strength	215	320	
	กำลังเพิ่ม = 48.84 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4365	Ultimate Load =	4335
Ultimate Strength =	3859	Ultimate Strength =	3833
Yield Load =	3492	Yield Load =	3445
Yield Strength =	3275	Yield Strength =	3250
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	29.00	Gauge Length =	28.80
% Elongation =	16.00	% Elongation =	15.20

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 15

Time = 3 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
31	31	31	31
28	28	34	34
30	30	32	32
30	30	30	30
32	32	36	36
29	29	31	31
30	30	34	34
32	32	32	32
28	28	31	31
30	30	38	0
Average	30.00	30.00	32.90
Strength	250		285
กำลังเพิ่ม = 14.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5040	Ultimate Load =	7725
Ultimate Strength =	4456	Ultimate Strength =	6830
Yield Load =	3840	Yield Load =	5525
Yield Strength =	3395	Yield Strength =	4885
Length =	25.20	Length =	25.20
Gauge Length =	28.20	Gauge Length =	28.50
% Elongation =	11.90	% Elongation =	13.10

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 16

Time = 3 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
30	30	36	36
32	32	36	36
28	28	33	33
33	33	33	33
30	30	35	35
26	26	34	34
29	29	37	37
28	28	34	34
28	28	32	32
30	30	35	35
Average	29.40	34.50	34.50
Strength	240	310	
	กำลังเพิ่ม = 29.17 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3480	Ultimate Load =	4425
Ultimate Strength =	3077	Ultimate Strength =	3912
Yield Load =	3075	Yield Load =	3780
Yield Strength =	2719	Yield Strength =	3342
Length =	24.70	Length =	25.20
Gauge Length =	31.50	Gauge Length =	27.00
% Elongation =	27.53	% Elongation =	7.14

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 17

Time = 3 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
31	31	32	32
29	29	36	36
30	30	33	33
32	32	31	31
28	28	37	37
28	28	34	34
32	32	38	38
28	28	34	34
30	30	33	33
31	31	33	33
Average	29.90	34.10	34.10
Strength	250	305	
กำลังเพิ่ม =		22.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	7530	Ultimate Load =	7675
Ultimate Strength =	6658	Ultimate Strength =	6786
Yield Load =	6384	Yield Load =	5625
Yield Strength =	5650	Yield Strength =	4973
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	27.50	Gauge Length =	28.00
% Elongation =	10.00	% Elongation =	12.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 18

Time = 4 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
26	26	30	30
36	0	35	35
30	30	33	33
32	32	35	35
30	30	34	34
26	26	35	35
32	32	36	36
28	28	30	30
34	34	36	36
26	26	32	32
Average	30.00	29.33	33.60
Strength	240		300
	กำลังเพิ่ม = 25.00 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5160	Ultimate Load =	5160
Ultimate Strength =	4562	Ultimate Strength =	4562
Yield Load =	3795	Yield Load =	3780
Yield Strength =	3355	Yield Strength =	3342
Length =	25.00	Length =	25.20
Gauge Length =	29.00	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	16.00	% Elongation =	19.05

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 20

Time = 4 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
24	0	25	0
28	28	32	32
24	0	34	34
24	0	35	35
25	0	30	30
26	0	29	29
23	0	30	30
28	28	28	28
27	0	28	28
30	30	32	32
Average	32.00	28.67	30.30
Strength	230		260
	กำลังเพิ่ม =		13.04 %

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3495	Ultimate Load =	5280
Ultimate Strength =	3090	Ultimate Strength =	4668
Yield Load =	2850	Yield Load =	3750
Yield Strength =	2520	Yield Strength =	3316
Length =	24.80	Length =	24.80
Gauge Length =	32.00	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	29.03	% Elongation =	20.97

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 21

Time = 4 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
27	27	31	31
30	30	27	0
26	26	29	29
26	26	34	34
29	29	32	32
25	25	35	35
27	27	30	30
30	30	35	35
28	28	36	36
32	32	32	32
Average	28.00	32.10	32.67
Strength	220	280	
	กำลังเพิ่ม = 27.27 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	6900	Ultimate Load =	4350
Ultimate Strength =	6101	Ultimate Strength =	3846
Yield Load =	5415	Yield Load =	3780
Yield Strength =	4788	Yield Strength =	3342
Length =	24.80	Length =	24.60
Gauge Length =	28.50	Gauge Length =	29.00
% Elongation =	14.92	% Elongation =	17.89

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 11

Time = 5 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
33	33	30	30
33	33	36	36
30	30	30	30
33	33	32	32
28	28	26	0
26	26	36	36
32	32	34	34
32	32	34	34
28	28	38	0
30	30	32	32
Average	30.50	32.80	33.00
Strength	255	290	
	กำลังเพิ่ม =	13.73 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3525	Ultimate Load =	7680
Ultimate Strength =	3117	Ultimate Strength =	6790
Yield Load =	2625	Yield Load =	5700
Yield Strength =	2321	Yield Strength =	5040
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	32.00	Gauge Length =	28.50
% Elongation =	28.00	% Elongation =	14.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่นอนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 12

Time = 5 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
27	27	30	30
29	29	34	34
30	30	31	31
30	30	33	33
28	28	34	34
28	28	32	32
32	32	36	36
29	29	28	28
30	30	36	36
31	31	32	32
Average	29.40	32.60	32.60
Strength	240	285	
กำลังเพิ่ม = 18.75 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4260	Ultimate Load =	4275
Ultimate Strength =	3767	Ultimate Strength =	3780
Yield Load =	3705	Yield Load =	2925
Yield Strength =	3276	Yield Strength =	2586
Length =	24.80	Length =	24.50
Gauge Length =	29.50	Gauge Length =	29.00
% Elongation =	18.95	% Elongation =	18.37

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 13

Time = 5 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
30	30	31	31
31	31	36	36
29	29	33	33
33	33	32	32
26	26	36	36
30	30	40	40
28	28	38	38
32	32	34	34
32	32	34	34
30	30	39	39
Average	30.10	35.30	35.30
Strength	250	325	
	กำลังเพิ่ม = 30.00 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5115	Ultimate Load =	7725
Ultimate Strength =	4523	Ultimate Strength =	6830
Yield Load =	3720	Yield Load =	5685
Yield Strength =	3289	Yield Strength =	5027
Length =	24.50	Length =	24.80
Gauge Length =	29.70	Gauge Length =	28.00
% Elongation =	21.22	% Elongation =	12.90

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 4

Time = 6 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
32	32	33	33
28	28	31	31
29	29	29	29
33	33	33	33
28	28	35	35
31	31	30	30
31	31	30	30
30	30	35	35
26	26	29	29
30	30	33	33
Average	29.80	29.80	31.80
Strength	250	275	
กำลังเพิ่ม = 10.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5175	Ultimate Load =	4350
Ultimate Strength =	4576	Ultimate Strength =	3846
Yield Load =	3600	Yield Load =	3210
Yield Strength =	3183	Yield Strength =	2838
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	29.50	Gauge Length =	28.50
% Elongation =	18.00	% Elongation =	14.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 5

Time = 6 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
30	30	35	35
32	32	33	33
31	31	33	33
32	32	30	30
36	36	35	35
33	33	31	31
30	30	32	32
34	34	30	30
32	32	35	35
32	32	34	34
Average	32.20	32.20	32.80
Strength	280		290
	กำลังเพิ่ม =		3.57 %

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	7800	Ultimate Load =	4350
Ultimate Strength =	6897	Ultimate Strength =	3846
Yield Load =	5610	Yield Load =	3600
Yield Strength =	4960	Yield Strength =	3183
Length =	24.50	Length =	25.00
Gauge Length =	28.50	Gauge Length =	29.00
% Elongation =	16.33	% Elongation =	16.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 6

Time = 6 Hour

Temperature = 300 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
33	33	35	35
26	26	33	33
29	29	34	34
31	31	33	33
28	28	35	35
30	30	30	0
32	32	40	0
30	30	33	33
30	30	39	39
33	33	38	38
Average	30.20	35.00	35.00
Strength	250	320	
กำลังเพิ่ม =		28.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	7725	Ultimate Load =	4350
Ultimate Strength =	6830	Ultimate Strength =	3846
Yield Load =	5625	Yield Load =	3615
Yield Strength =	4973	Yield Strength =	3196
Length =	25.00	Length =	24.80
Gauge Length =	28.20	Gauge Length =	29.00
% Elongation =	12.80	% Elongation =	16.94

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 45

Time = 1 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
27	27	28	28
32	32	32	32
29	29	25	25
27	27	30	30
33	33	30	30
28	28	25	25
34	34	25	25
33	33	28	28
33	33	27	27
32	32	28	28
Average	30.80	27.80	27.80
Strength	260	220	
	กำลังลด = 15.38 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5070	Ultimate Load =	4650
Ultimate Strength =	4483	Ultimate Strength =	4111
Yield Load =	3795	Yield Load =	3660
Yield Strength =	3355	Yield Strength =	3236
Length =	24.50	Length =	25.00
Gauge Length =	30.00	Gauge Length =	27.00
% Elongation =	22.45	% Elongation =	8.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 46

Time = 1 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
31	31	34	34
28	28	32	32
28	28	23	0
27	27	32	32
30	30	32	32
26	26	24	0
30	30	32	32
32	32	27	27
32	32	30	30
28	28	32	32
Average	29.20	29.20	29.80
Strength	235	265	31.38
กำลังลด =		12.77 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	7965	Ultimate Load =	3405
Ultimate Strength =	7042	Ultimate Strength =	3011
Yield Load =	5100	Yield Load =	2460
Yield Strength =	4509	Yield Strength =	2175
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	28.00	Gauge Length =	32.00
% Elongation =	12.00	% Elongation =	28.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 47

Time = 1 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
26	26	33	33
25	25	25	25
26	26	30	30
25	25	27	27
32	0	25	25
26	26	27	27
27	27	29	29
29	29	30	30
30	30	27	27
24	24	29	29
Average	27.00	26.44	28.20
Strength	205		225
	กำลังลด =		9.76 %

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3465	Ultimate Load =	7395
Ultimate Strength =	3064	Ultimate Strength =	6538
Yield Load =	2850	Yield Load =	0
Yield Strength =	2520	Yield Strength =	0
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	32.50	Gauge Length =	26.50
% Elongation =	30.00	% Elongation =	6.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 34

Time = 2 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
32	32	32	32
32	32	27	27
29	29	29	29
28	28	34	34
33	33	33	33
32	32	32	32
30	30	32	32
32	32	32	32
32	32	28	28
32	32	29	29
Average	31.20	31.20	30.80
Strength	265		260
	กำลังลด = 1.89 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4230	Ultimate Load =	4985
Ultimate Strength =	3740	Ultimate Strength =	4408
Yield Load =	2445	Yield Load =	3795
Yield Strength =	2162	Yield Strength =	3355
Length =	24.50	Length =	24.80
Gauge Length =	28.50	Gauge Length =	29.00
% Elongation =	16.33	% Elongation =	16.94

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 35

Time = 2 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
34	34	31	31
31	31	28	28
31	31	30	30
32	32	33	33
28	28	32	32
30	30	25	0
31	31	32	32
25	0	27	27
28	28	26	26
33	33	37	0
Average	30.30	30.89	30.10
Strength	260		250
กำลังลด = 3.85 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	7080	Ultimate Load =	7530
Ultimate Strength =	6260	Ultimate Strength =	6658
Yield Load =	5775	Yield Load =	5775
Yield Strength =	5106	Yield Strength =	5106
Length =	24.80	Length =	24.60
Gauge Length =	27.00	Gauge Length =	26.80
% Elongation =	8.87	% Elongation =	8.94

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 36

Time = 2 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	28	31	31
27	27	30	30
32	32	31	31
30	30	25	25
34	34	32	32
33	33	24	0
31	31	30	30
30	30	30	30
33	33	33	33
34	34	33	33
Average	31.20	29.90	30.56
Strength	265	255	
ค่าลดลง =		3.77 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3525	Ultimate Load =	3465
Ultimate Strength =	3117	Ultimate Strength =	3064
Yield Load =	2970	Yield Load =	2745
Yield Strength =	2626	Yield Strength =	2427
Length =	24.80	Length =	24.60
Gauge Length =	33.00	Gauge Length =	32.50
% Elongation =	33.06	% Elongation =	32.11

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 41

Time = 3 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	28	26	26
33	33	28	28
32	32	30	30
28	28	31	31
33	33	32	32
30	30	36	0
29	29	33	33
30	30	28	28
35	35	32	32
28	28	29	29
Average	30.60	30.50	29.89
Strength	255	250	
	กำลังลด =	1.96 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4455	Ultimate Load =	3405
Ultimate Strength =	3939	Ultimate Strength =	3011
Yield Load =	3075	Yield Load =	2775
Yield Strength =	2719	Yield Strength =	2454
Length =	25.00	Length =	25.30
Gauge Length =	31.00	Gauge Length =	33.00
% Elongation =	24.00	% Elongation =	30.43

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 43

Time = 3 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
32	32	30	30
34	34	30	30
31	31	22	0
32	32	31	31
30	30	32	32
32	32	26	26
35	35	32	32
29	29	29	29
33	33	27	27
31	31	30	30
Average	31.90	28.90	29.67
Strength	275	245	
	กำลังลด = 10.91 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5160	Ultimate Load =	5025
Ultimate Strength =	4562	Ultimate Strength =	4443
Yield Load =	3900	Yield Load =	3630
Yield Strength =	3448	Yield Strength =	3210
Length =	24.80	Length =	24.60
Gauge Length =	30.50	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	22.98	% Elongation =	21.95

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 44

Time = 3 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
30	30	26	26
33	33	28	28
33	33	26	26
31	31	33	33
35	35	25	25
28	28	32	32
31	31	30	30
31	31	29	29
32	32	33	33
35	35	29	29
Average	31.90	29.10	29.10
Strength	275	235	
	กำลังลด = 14.55 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	7950	Ultimate Load =	5355
Ultimate Strength =	7029	Ultimate Strength =	4735
Yield Load =	5085	Yield Load =	3840
Yield Strength =	4496	Yield Strength =	3395
Length =	24.80	Length =	24.80
Gauge Length =	28.00	Gauge Length =	30.30
% Elongation =	12.90	% Elongation =	22.18

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 53

Time = 4 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
31	31	24	24
34	34	28	28
29	29	21	0
32	32	27	27
29	29	32	0
30	30	28	28
29	29	29	29
30	30	24	24
36	0	30	30
30	30	25	25
Average	31.00	30.44	26.80
Strength	255		210
	กำลังลด = 17.65 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5085	Ultimate Load =	3615
Ultimate Strength =	4496	Ultimate Strength =	3196
Yield Load =	3900	Yield Load =	2775
Yield Strength =	3448	Yield Strength =	2454
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	29.00	Gauge Length =	31.00
% Elongation =	16.00	% Elongation =	24.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 54

Time = 4 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
34	34	23	0
30	30	33	33
31	31	27	27
33	33	31	31
33	33	30	30
27	27	27	27
32	32	33	33
34	34	30	30
30	30	31	31
29	29	32	32
Average	31.30	29.70	30.44
Strength	270	255	
	กำลังลด =	5.56 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5340	Ultimate Load =	3870
Ultimate Strength =	4721	Ultimate Strength =	3422
Yield Load =	3690	Yield Load =	3045
Yield Strength =	3263	Yield Strength =	2692
Length =	24.60	Length =	24.50
Gauge Length =	29.60	Gauge Length =	31.50
% Elongation =	20.33	% Elongation =	28.57

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 55

Time = 4 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
33	33	30	30
33	33	31	31
30	30	24	24
38	0	34	0
34	34	27	27
30	30	24	24
37	37	24	24
31	31	29	29
31	31	30	30
29	29	30	30
Average	32.60	28.30	27.67
Strength	280	220	
	กำลังลด = 21.43 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	2685	Ultimate Load =	3375
Ultimate Strength =	2374	Ultimate Strength =	2984
Yield Load =	4320	Yield Load =	2850
Yield Strength =	3820	Yield Strength =	2520
Length =	24.80	Length =	25.20
Gauge Length =	29.00	Gauge Length =	30.50
% Elongation =	16.94	% Elongation =	21.03

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 48

Time = 5 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
31	31	33	33
33	33	27	27
29	29	26	26
30	30	25	25
34	34	24	24
28	28	30	30
30	30	29	29
35	35	30	30
29	29	28	28
32	32	29	29
Average	31.10	28.10	28.10
Strength	265	220	
กำลังลด =		16.98 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3855	Ultimate Load =	3390
Ultimate Strength =	3408	Ultimate Strength =	2997
Yield Load =	2745	Yield Load =	2775
Yield Strength =	2427	Yield Strength =	2454
Length =	25.00	Length =	24.50
Gauge Length =	31.50	Gauge Length =	32.50
% Elongation =	26.00	% Elongation =	32.65

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 49

Time = 5 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
31	31	30	30
33	33	27	27
28	28	27	27
30	30	31	31
31	31	28	28
35	35	29	29
32	32	30	30
30	30	26	26
33	33	26	26
33	33	29	29
Average	31.60	28.30	28.30
Strength	270	225	
กำลังลด =		16.67 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	6255	Ultimate Load =	5655
Ultimate Strength =	5531	Ultimate Strength =	5000
Yield Load =	4458	Yield Load =	4560
Yield Strength =	3942	Yield Strength =	4032
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	29.50	Gauge Length =	26.00
% Elongation =	18.00	% Elongation =	4.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 51

Time = 5 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
34	34	28	28
31	31	27	27
32	32	26	26
36	36	27	27
34	34	29	29
31	31	28	28
34	34	30	30
34	34	26	26
32	32	26	26
31	31	30	30
Average	32.90	27.70	27.70
Strength	285	215	
	กำลังลด =	24.56 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3000	Ultimate Load =	3390
Ultimate Strength =	2653	Ultimate Strength =	2997
Yield Load =	1950	Yield Load =	2625
Yield Strength =	1724	Yield Strength =	2321
Length =	28.00	Length =	25.50
Gauge Length =	35.50	Gauge Length =	30.50
% Elongation =	26.79	% Elongation =	19.61

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 22

Time = 6 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
27	27	24	24
31	31	25	25
30	30	25	25
26	26	24	24
34	34	22	22
30	30	26	26
33	33	25	25
30	30	25	25
27	27	26	26
32	32	25	25
Average	30.00	24.70	24.70
Strength	250	180	
	กำลังลด = 28.00 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3345	Ultimate Load =	5115
Ultimate Strength =	2958	Ultimate Strength =	4523
Yield Load =	2625	Yield Load =	3765
Yield Strength =	2321	Yield Strength =	3329
Length =	25.00	Length =	24.80
Gauge Length =	31.50	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	26.00	% Elongation =	20.97

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 23

Time = 6 Hour

Temperature = 500 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
24	0	26	26
29	29	26	26
28	28	26	26
32	32	28	28
33	33	25	25
25	25	25	25
35	0	24	24
30	30	25	25
28	28	25	25
28	28	26	26
Average	29.20	29.13	25.60
Strength	235		190
	กำลังลด = 19.15 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	7830	Ultimate Load =	4995
Ultimate Strength =	6923	Ultimate Strength =	4416
Yield Load =	4965	Yield Load =	3765
Yield Strength =	4390	Yield Strength =	3329
Length =	24.80	Length =	24.80
Gauge Length =	28.50	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	14.92	% Elongation =	20.97

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 57

Time = 1 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
32	32	27	27
36	36	24	24
33	33	18	0
30	30	26	26
34	34	20	20
32	32	31	0
32	32	24	24
35	35	24	24
33	33	19	0
34	34	27	27
Average	33.10	24.00	24.57
Strength	290	180	
กำลังลด =		37.93 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3315	Ultimate Load =	5325
Ultimate Strength =	2931	Ultimate Strength =	4708
Yield Load =	2670	Yield Load =	3780
Yield Strength =	2361	Yield Strength =	3342
Length =	24.80	Length =	25.50
Gauge Length =	30.50	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	22.98	% Elongation =	17.65

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 60

Time = 1 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
31	31	29	29
35	35	24	24
29	29	20	20
33	33	17	0
33	33	24	24
32	32	30	0
33	33	28	28
32	32	18	0
35	35	29	29
33	33	24	24
Average	32.60	24.30	25.43
Strength	280	190	
กำลังลด = 32.14 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3510	Ultimate Load =	5325
Ultimate Strength =	3103	Ultimate Strength =	4708
Yield Load =	2670	Yield Load =	3780
Yield Strength =	2361	Yield Strength =	3342
Length =	24.80	Length =	25.50
Gauge Length =	30.50	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	22.98	% Elongation =	17.65

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่นอนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 62

Time = 1 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
37	0	24	24
33	33	28	28
26	0	20	20
34	34	28	28
32	32	20	20
30	30	27	27
34	34	19	19
29	29	24	24
33	33	27	27
28	28	20	20
Average	31.60	31.63	23.70
Strength	275	165	
	กำลังลด = 40.00 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4200	Ultimate Load =	5310
Ultimate Strength =	3714	Ultimate Strength =	4695
Yield Load =	3562	Yield Load =	3855
Yield Strength =	3150	Yield Strength =	3408
Length =	28.00	Length =	24.80
Gauge Length =	33.50	Gauge Length =	29.50
% Elongation =	19.64	% Elongation =	18.95

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 70

Time = 2 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	28	17	17
33	33	12	12
36	36	14	14
30	30	14	14
34	34	13	13
29	29	16	16
37	37	14	14
31	31	12	12
31	31	15	15
32	32	12	12
Average	32.10	13.90	13.90
Strength	280	0	
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3570	Ultimate Load =	3525
Ultimate Strength =	3156	Ultimate Strength =	3117
Yield Load =	2940	Yield Load =	2895
Yield Strength =	2599	Yield Strength =	2560
Length =	24.80	Length =	25.00
Gauge Length =	30.80	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	24.19	% Elongation =	20.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 71

Time = 2 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	28	19	19
36	36	17	17
32	32	15	15
34	34	17	17
34	34	15	15
31	31	11	11
37	37	19	19
30	30	14	14
35	35	16	16
31	31	12	12
Average	32.80	15.50	15.50
Strength	290	0	
	กำลังลด =	100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3450	Ultimate Load =	5250
Ultimate Strength =	3050	Ultimate Strength =	4642
Yield Load =	2700	Yield Load =	4125
Yield Strength =	2387	Yield Strength =	3647
Length =	24.80	Length =	24.50
Gauge Length =	31.50	Gauge Length =	28.00
% Elongation =	27.02	% Elongation =	14.29

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 73

Time = 2 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
29	29	17	17
32	32	13	13
28	28	13	13
26	26	16	16
30	30	14	14
32	32	14	14
33	33	16	16
31	31	14	14
32	32	13	13
33	33	17	17
Average	30.60	14.70	14.70
Strength	250	0	
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3660	Ultimate Load =	3735
Ultimate Strength =	3236	Ultimate Strength =	3302
Yield Load =	2760	Yield Load =	3000
Yield Strength =	2440	Yield Strength =	2653
Length =	25.00	Length =	25.20
Gauge Length =	30.80	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	23.20	% Elongation =	19.05

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 67

Time = 3 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
29	29	15	15
33	33	14	14
30	30	10	10
36	36	12	12
30	30	15	15
34	34	10	10
28	28	15	15
31	31	12	12
36	36	12	12
30	30	13	13
Average	31.70	12.80	12.80
Strength	270	0	
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3525	Ultimate Load =	3555
Ultimate Strength =	3117	Ultimate Strength =	3143
Yield Load =	2700	Yield Load =	2985
Yield Strength =	2387	Yield Strength =	2639
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	31.50	Gauge Length =	30.50
% Elongation =	26.00	% Elongation =	22.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 68

Time = 3 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
32	32	18	18
32	32	14	14
28	28	12	12
31	31	14	14
33	33	13	13
30	30	10	10
33	33	14	14
28	28	14	14
34	34	12	12
33	33	12	12
Average	31.40	13.30	13.30
Strength	270	0	
	กำลังลด =	100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3255	Ultimate Load =	3270
Ultimate Strength =	2878	Ultimate Strength =	2891
Yield Load =	2250	Yield Load =	2670
Yield Strength =	1989	Yield Strength =	2361
Length =	24.80	Length =	26.00
Gauge Length =	31.00	Gauge Length =	32.00
% Elongation =	25.00	% Elongation =	23.08

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 69

Time = 3 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
41	0	13	13
33	33	10	10
30	30	12	12
40	0	14	14
40	0	14	14
29	0	11	11
34	34	12	12
29	0	16	16
33	33	10	10
33	33	12	12
Average	34.20	32.60	12.40
Strength	285	0	
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4845	Ultimate Load =	3405
Ultimate Strength =	4284	Ultimate Strength =	3011
Yield Load =	3975	Yield Load =	2550
Yield Strength =	3515	Yield Strength =	2255
Length =	26.30	Length =	24.80
Gauge Length =	30.00	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	14.07	% Elongation =	20.97

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 83

Time = 4 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
32	32	14	14
33	33	13	13
37	37	12	12
40	0	11	11
37	37	10	10
30	30	12	12
32	32	10	10
29	29	13	13
35	35	12	12
32	32	10	10
Average	33.70	33.00	11.70
Strength	290	0	
กำลังลด =		100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4650	Ultimate Load =	3510
Ultimate Strength =	4111	Ultimate Strength =	3103
Yield Load =	3975	Yield Load =	2460
Yield Strength =	3515	Yield Strength =	2175
Length =	24.50	Length =	25.00
Gauge Length =	27.00	Gauge Length =	32.50
% Elongation =	10.20	% Elongation =	30.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 84

Time = 4 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	28	15	15
31	31	13	13
30	30	15	15
27	27	12	12
34	34	11	11
39	0	15	15
32	32	15	15
33	33	13	13
30	30	14	14
32	32	12	12
Average	31.60	30.78	13.50
Strength	260	0	
กำลังลด =		100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3315	Ultimate Load =	3315
Ultimate Strength =	2931	Ultimate Strength =	2931
Yield Load =	2475	Yield Load =	2640
Yield Strength =	2188	Yield Strength =	2334
Length =	25.30	Length =	25.40
Gauge Length =	32.30	Gauge Length =	31.50
% Elongation =	27.67	% Elongation =	24.02

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 85

Time = 4 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	28	15	15
29	29	13	13
30	30	12	12
27	27	15	15
34	34	11	11
25	25	10	10
32	32	13	13
31	31	13	13
26	26	10	10
33	33	14	14
Average	29.50	12.60	12.60
Strength	245	0	
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3285	Ultimate Load =	3315
Ultimate Strength =	2905	Ultimate Strength =	2931
Yield Load =	2580	Yield Load =	2685
Yield Strength =	2281	Yield Strength =	2374
Length =	25.00	Length =	24.50
Gauge Length =	31.00	Gauge Length =	30.50
% Elongation =	24.00	% Elongation =	24.49

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 74

Time = 5 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
26	0	15	15
33	33	15	15
34	34	12	12
30	30	14	14
28	28	14	14
32	32	11	11
32	32	13	13
38	0	13	13
28	28	14	14
34	34	13	13
Average	31.50	13.40	13.40
Strength	255	0	
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4815	Ultimate Load =	4800
Ultimate Strength =	4257	Ultimate Strength =	4244
Yield Load =	3345	Yield Load =	3375
Yield Strength =	2958	Yield Strength =	2984
Length =	25.50	Length =	25.30
Gauge Length =	29.20	Gauge Length =	29.80
% Elongation =	14.51	% Elongation =	17.79

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 75

Time = 5 hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	28	15	15
33	33	12	12
38	0	14	14
31	31	13	13
34	34	14	14
34	34	15	15
32	32	14	14
35	35	12	12
30	30	13	13
34	34	10	10
Average	32.90	32.53	13.20
Strength	280	0	
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3420	Ultimate Load =	3195
Ultimate Strength =	3024	Ultimate Strength =	2825
Yield Load =	2715	Yield Load =	2280
Yield Strength =	2401	Yield Strength =	2016
Length =	25.60	Length =	25.50
Gauge Length =	31.70	Gauge Length =	31.50
% Elongation =	23.83	% Elongation =	23.53

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 76

Time = 5 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
25	0	15	15
33	33	12	12
33	33	10	10
28	28	14	14
35	35	12	12
27	27	12	12
33	33	14	14
27	27	10	10
31	31	11	11
35	35	15	15
Average	30.70	31.33	12.50
Strength	265	0	
	กำลังลด =	100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4830	Ultimate Load =	4650
Ultimate Strength =	4271	Ultimate Strength =	4111
Yield Load =	3585	Yield Load =	3540
Yield Strength =	3170	Yield Strength =	3130
Length =	25.50	Length =	25.00
Gauge Length =	30.00	Gauge Length =	29.30
% Elongation =	17.65	% Elongation =	17.20

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 26

Time = 6 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
31	31	16	16
31	31	15	15
24	24	13	13
31	31	14	14
30	30	14	14
28	28	12	12
26	26	14	14
28	28	14	14
28	28	12	12
28	28	15	15
Average	28.50	13.90	13.90
Strength	230	0	
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	5175	Ultimate Load =	6225
Ultimate Strength =	4576	Ultimate Strength =	5504
Yield Load =	4635	Yield Load =	4770
Yield Strength =	4098	Yield Strength =	4218
Length =	24.50	Length =	24.80
Gauge Length =	26.00	Gauge Length =	27.30
% Elongation =	6.12	% Elongation =	10.08

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 27
 Time = 6 Hour
 Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
27	27	17	17
36	36	14	14
30	30	18	18
30	30	15	15
32	32	14	14
30	30	14	14
32	32	14	14
34	34	14	14
32	32	10	10
31	31	16	16
Average	31.40	14.60	14.60
Strength	270	0	
	กำลังลด =	100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	6150	Ultimate Load =	3345
Ultimate Strength =	5438	Ultimate Strength =	2958
Yield Load =	4575	Yield Load =	2775
Yield Strength =	4045	Yield Strength =	2454
Length =	25.20	Length =	24.70
Gauge Length =	28.00	Gauge Length =	31.00
% Elongation =	11.11	% Elongation =	25.51

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 29

Time = 6 Hour

Temperature = 700 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	28	12	12
28	28	15	15
27	27	10	10
25	25	15	15
30	30	14	14
26	26	11	11
27	27	13	13
30	30	14	14
26	26	10	10
25	25	13	13
Average	27.20	12.70	12.70
Strength	215	0	
กำลังลด =		100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3105	Ultimate Load =	4215
Ultimate Strength =	2745	Ultimate Strength =	3727
Yield Load =	2475	Yield Load =	3585
Yield Strength =	2188	Yield Strength =	3170
Length =	25.00	Length =	24.80
Gauge Length =	30.70	Gauge Length =	28.50
% Elongation =	22.80	% Elongation =	14.92

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 63

Time = 1 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
29	29	12	12
30	30	10	10
31	31	14	14
28	28	12	12
31	31	13	13
32	32	11	11
32	32	14	14
32	32	15	15
34	34	14	14
28	28	10	10
Average	30.70	12.50	12.50
Strength	260	0	
กำลังลด =		100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4740	Ultimate Load =	3450
Ultimate Strength =	4191	Ultimate Strength =	3050
Yield Load =	3450	Yield Load =	2595
Yield Strength =	3050	Yield Strength =	2294
Length =	25.00	Length =	24.80
Gauge Length =	29.30	Gauge Length =	30.50
% Elongation =	17.20	% Elongation =	22.98

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 64

Time = 1 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
29	29	12	12
34	34	12	12
30	30	10	10
34	34	12	12
34	34	14	14
26	0	10	10
34	34	12	12
32	32	13	13
40	0	14	14
37	37	10	10
Average	33.00	33.00	11.90
Strength	290	0	
	กำลังลด =	100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3045	Ultimate Load =	4860
Ultimate Strength =	2692	Ultimate Strength =	4297
Yield Load =	2355	Yield Load =	3975
Yield Strength =	2082	Yield Strength =	3515
Length =	25.00	Length =	26.00
Gauge Length =	30.50	Gauge Length =	29.50
% Elongation =	22.00	% Elongation =	13.46

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 66

Time = 1 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
31	31	10	10
34	34	10	10
33	33	11	11
35	35	12	12
32	32	10	10
34	34	11	11
35	35	10	10
37	37	10	10
40	35	10	10
35	35	10	10
Average	34.60	34.00	10.40
Strength	305	0	
กำลังลด =		100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4650	Ultimate Load =	3285
Ultimate Strength =	4111	Ultimate Strength =	2905
Yield Load =	3225	Yield Load =	2475
Yield Strength =	2851	Yield Strength =	2188
Length =	25.00	Length =	25.50
Gauge Length =	29.50	Gauge Length =	31.80
% Elongation =	18.00	% Elongation =	24.71

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 80

Time = 2 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
30	30	0	0
32	32	0	0
36	36	0	0
34	34	0	0
32	32	0	0
31	31	0	0
32	32	0	0
30	30	0	0
33	33	0	0
34	34	0	0
Average	32.40	0.00	#DIV/0!
Strength	285	0	
	กำลังสด =	100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4135	Ultimate Load =	4485
Ultimate Strength =	3656	Ultimate Strength =	3966
Yield Load =	2825	Yield Load =	3120
Yield Strength =	2498	Yield Strength =	2759
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	29.50	Gauge Length =	30.50
% Elongation =	18.00	% Elongation =	22.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 81

Time = 2 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
35	35	0	0
33	33	0	0
35	35	0	0
28	0	0	0
34	34	0	0
37	37	0	0
38	38	0	0
36	36	0	0
30	30	0	0
33	33	0	0
Average	33.90	34.56	*0.00
Strength	310	0	#DIV/0!
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4275	Ultimate Load =	2760
Ultimate Strength =	3780	Ultimate Strength =	2440
Yield Load =	2775	Yield Load =	2325
Yield Strength =	2454	Yield Strength =	2056
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	29.80	Gauge Length =	30.20
% Elongation =	19.20	% Elongation =	20.80

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 82

Time = 2 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
29	29	0	0
30	30	0	0
26	26	0	0
31	31	0	0
32	32	0	0
31	31	0	0
35	0	0	0
26	26	0	0
28	28	0	0
32	32	0	0
Average	30.00	29.44	0.00
Strength	240		0
	กำลังลด = 100.00 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	2940	Ultimate Load =	2925
Ultimate Strength =	2599	Ultimate Strength =	2586
Yield Load =	2215	Yield Load =	2280
Yield Strength =	1958	Yield Strength =	2016
Length =	25.50	Length =	25.50
Gauge Length =	32.00	Gauge Length =	32.00
% Elongation =	25.49	% Elongation =	25.49

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 32

Time = 3 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	0	10	10
37	37	10	10
33	33	10	10
32	32	10	10
33	33	10	10
37	37	10	10
35	35	11	11
31	31	10	10
34	34	10	10
33	33	10	10
Average	33.30	33.89	10.10
Strength	369		
	กำลังลด =		100.00 %

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	2835	Ultimate Load =	2790
Ultimate Strength =	2507	Ultimate Strength =	2467
Yield Load =	2160	Yield Load =	2010
Yield Strength =	1910	Yield Strength =	1777
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	30.40	Gauge Length =	31.00
% Elongation =	21.60	% Elongation =	24.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 30

Time = 3 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
25	25	10	10
32	32	11	11
28	28	10	10
27	27	11	11
32	32	10	10
23	0	12	12
27	27	10	10
31	31	10	10
27	27	10	10
33	33	10	10
Average	28.50	29.11	10.40
Strength	335		
	กำลังลด = 100.00 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4080	Ultimate Load =	2925
Ultimate Strength =	3607	Ultimate Strength =	2586
Yield Load =	2640	Yield Load =	2230
Yield Strength =	2334	Yield Strength =	1972
Length =	25.20	Length =	25.30
Gauge Length =	30.60	Gauge Length =	30.20
% Elongation =	21.43	% Elongation =	19.37

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 31

Time = 3 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	28	11	11
34	34	10	10
31	31	11	11
29	29	11	11
34	34	11	11
28	28	10	10
34	34	11	11
27	27	10	10
36	36	10	10
35	35	10	10
Average	31.60	10.50	10.50
Strength	353		
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	2965	Ultimate Load =	2940
Ultimate Strength =	2622	Ultimate Strength =	2599
Yield Load =	2145	Yield Load =	2250
Yield Strength =	1897	Yield Strength =	1989
Length =	25.20	Length =	25.00
Gauge Length =	30.70	Gauge Length =	31.50
% Elongation =	21.83	% Elongation =	26.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 77

Time = 4 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
30	30	0	0
33	33	0	0
31	31	0	0
32	32	0	0
31	31	0	0
33	33	0	0
35	35	0	0
30	30	0	0
32	32	0	0
33	33	0	0
Average	32.00	32.00	0.00
Strength	280	0	#DIV/0!
กำลังอัด =		100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3330	Ultimate Load =	3135
Ultimate Strength =	2944	Ultimate Strength =	2772
Yield Load =	2550	Yield Load =	2560
Yield Strength =	2255	Yield Strength =	2263
Length =	25.50	Length =	24.50
Gauge Length =	30.80	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	20.78	% Elongation =	22.45

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 78

Time = 4 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
33	33	0	0
28	28	0	0
31	31	0	0
30	30	0	0
28	28	0	0
33	33	0	0
30	30	0	0
28	28	0	0
32	32	0	0
30	30	0	0
Average	30.30	30.30	0.00
Strength	344	0	#DIV/0!
กำลังลด =		100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	3120	Ultimate Load =	3195
Ultimate Strength =	2759	Ultimate Strength =	2825
Yield Load =	2550	Yield Load =	2565
Yield Strength =	2255	Yield Strength =	2268
Length =	26.00	Length =	25.30
Gauge Length =	32.50	Gauge Length =	31.50
% Elongation =	25.00	% Elongation =	24.51

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 79

Time = 4 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
30	30	0	0
37	37	0	0
26	0	0	0
33	33	0	0
31	31	0	0
32	32	0	0
33	33	0	0
31	31	0	0
34	34	0	0
34	34	0	0
Average	32.10	32.78	0.00
Strength	290		0
	กำลังลด = 100.00 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4695	Ultimate Load =	3120
Ultimate Strength =	4151	Ultimate Strength =	2759
Yield Load =	3300	Yield Load =	2430
Yield Strength =	2918	Yield Strength =	2149
Length =	25.80	Length =	25.30
Gauge Length =	30.00	Gauge Length =	31.50
% Elongation =	16.28	% Elongation =	24.51

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 86

Time = 5 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
35	35	0	0
26	26	0	0
27	27	0	0
36	0	0	0
28	28	0	0
31	31	0	0
33	33	0	0
29	29	0	0
30	30	0	0
33	33	0	0
Average	30.80	30.22	0.00
Strength	250	0	#DIV/0!
กำลังลด = 100.00 %			

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4455	Ultimate Load =	4605
Ultimate Strength =	3939	Ultimate Strength =	4072
Yield Load =	3090	Yield Load =	3180
Yield Strength =	2732	Yield Strength =	2812
Length =	25.80	Length =	25.00
Gauge Length =	31.00	Gauge Length =	30.00
% Elongation =	20.16	% Elongation =	20.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 87

Time = 5 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
35	35	0	0
31	31	0	0
27	27	0	0
34	34	0	0
37	0	0	0
34	34	0	0
30	30	0	0
29	29	0	0
27	27	0	0
33	33	0	0
Average	31.70	31.11	0.00
Strength	260	0	#DIV/0!
กำลังลด =		100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4590	Ultimate Load =	4530
Ultimate Strength =	4058	Ultimate Strength =	4005
Yield Load =	3150	Yield Load =	3045
Yield Strength =	2785	Yield Strength =	2692
Length =	25.20	Length =	25.00
Gauge Length =	29.30	Gauge Length =	30.50
% Elongation =	16.27	% Elongation =	22.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 88

Time = 5 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
33	33	0	0
26	0	0	0
32	32	0	0
30	30	0	0
33	33	0	0
31	31	0	0
32	32	0	0
29	29	0	0
28	28	0	0
36	0	0	0
Average	31.00	31.00	0.00
Strength	260	0	#DIV/0!
กำลังลด =		100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4605	Ultimate Load =	3120
Ultimate Strength =	4072	Ultimate Strength =	2759
Yield Load =	3180	Yield Load =	2565
Yield Strength =	2812	Yield Strength =	2268
Length =	25.40	Length =	24.50
Gauge Length =	30.00	Gauge Length =	31.50
% Elongation =	18.11	% Elongation =	28.57

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 30

Time = 6 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
25	25	0	0
32	32	0	0
28	28	0	0
27	27	0	0
32	32	0	0
23	0	0	0
27	27	0	0
31	31	0	0
27	27	0	0
33	33	0	0
Average	28.50	29.11	0.00
Strength	235		0
	กำลังลด = 100.00 %		

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	4080	Ultimate Load =	2925
Ultimate Strength =	3607	Ultimate Strength =	2586
Yield Load =	2640	Yield Load =	2230
Yield Strength =	2334	Yield Strength =	1972
Length =	25.20	Length =	25.30
Gauge Length =	30.60	Gauge Length =	30.20
% Elongation =	21.43	% Elongation =	19.37

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 31

Time = 6 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
28	28	0	0
34	34	0	0
31	31	0	0
29	29	0	0
34	34	0	0
28	28	0	0
34	34	0	0
27	27	0	0
36	36	0	0
35	35	0	0
Average	31.60	0.00	#DIV/0!
Strength	270	0	
	กำลังลด =	100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	2965	Ultimate Load =	2940
Ultimate Strength =	2622	Ultimate Strength =	2599
Yield Load =	2145	Yield Load =	2250
Yield Strength =	1897	Yield Strength =	1989
Length =	25.20	Length =	25.00
Gauge Length =	30.70	Gauge Length =	31.50
% Elongation =	21.83	% Elongation =	26.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Sample No. = 32

Time = 6 Hour

Temperature = 900 Degree Celsius

Concrete			
Before Burning		After Burning	
Rebound Number	Use Value	Rebound Number	Use Value
25	0	0	0
37	37	0	0
33	33	0	0
32	32	0	0
33	33	0	0
37	37	0	0
35	35	0	0
31	31	0	0
34	34	0	0
33	33	0	0
Average	33.30	33.69	0.00
Strength	305	0	#DIV/0!
กำลังลด =		100.00 %	

Steel			
Covering 1.5 cm		Covering 2.5 cm	
Ultimate Load =	2835	Ultimate Load =	2790
Ultimate Strength =	2507	Ultimate Strength =	2467
Yield Load =	2160	Yield Load =	2010
Yield Strength =	1910	Yield Strength =	1777
Length =	25.00	Length =	25.00
Gauge Length =	30.40	Gauge Length =	31.00
% Elongation =	21.60	% Elongation =	24.00

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาคผนวก ข.
รายละเอียดของอุปกรณ์และขั้นตอนการทดสอบ
การรับกำลังของ Reinforced Concrete

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ภาคผนวก ข.

รายละเอียดของอุปกรณ์และขั้นตอนการทดสอบการรับกำลังของ Reinforced Concrete

อุปกรณ์ที่ใช้ในการทดสอบ

การทดสอบนี้มีการใช้อุปกรณ์ต่างๆ ในการทดสอบเพื่อทำการเผาก่อนตัวอย่างและทดสอบ หากำลังคอนกรีตและกำลังของเหล็กค้ำจะกล่าวต่อไป

1. เตาเผา

คุณลักษณะทั่วไป

- (1) ขนาด 1 x 1 x 1.5 เมตร
- (2) ขนาดจุ 1.5 ลูกบาศก์เมตร
- (3) ใช้แก๊สหุงต้มเป็นเชื้อเพลิง
- (4) เตาเผาก่อด้วยอิฐทนไฟ
- (5) อุณหภูมิสูงสุดที่เผาได้ 1250 องศาเซลเซียส

ส่วนประกอบของเตาเผา

- (1) ตัวเตาก่อด้วยอิฐทนไฟมีแท่นวางวัสดุวางบนรางเลื่อน สามารถเลื่อนเข้าออกได้ มีปล่องระบายความร้อนด้านบน
- (2) หัวแก๊ส มีทั้ง 2 ข้าง ละคร 5 หัว รวม 10 หัว มีวาล์วปิด-เปิดแยกกันสามารถปรับความแรงของไฟได้ การจุดไฟจะจุดหัวที่ตรงกันพร้อมกันทั้ง 2
- (3) วาล์วควบคุมปริมาณแก๊ส ใช้ในการปรับปริมาณแก๊สที่จ่ายเข้าหัวแก๊ส
- (4) เกจวัดปริมาณแก๊ส ใช้ในการวัดปริมาณแก๊สในถัง
- (5) Temperature indicator ใช้วัดอุณหภูมิในเตาเผาสามารถวัดอุณหภูมิได้ถึง 1600 องศาเซลเซียสแสดงผลเป็นตัวเลขดิจิทัล
- (6) วาล์วเชื่อมต่อถังแก๊ส มีทั้งหมด 4 วาล์วสำหรับเชื่อมต่อกับถังแก๊สปกติจะเชื่อมต่อที่ละ 2 ถัง
- (7) บ่อวางถังแก๊ส ใช้ใส่น้ำไว้ระบายความร้อนของถังแก๊ส หรือค้ำน้ำเพื่อไล่แก๊สในถัง

2. เครื่องมือ Schmidt Hammer

ASTM C805.85 Standard Test Method for Rebound Number of Hardened concrete

2.1. อุปกรณ์

- (1) เครื่องมือ Schmidt Hammer ชนิด N
- (2) หินสำหรับขัดผิวหน้าคอนกรีต

2.2 รายละเอียดของเครื่องมือ Schmidt Hammer

เครื่องมือ Schmidt Hammer เป็นเครื่องมือที่พัฒนาขึ้นในปี 1948 และมีการใช้กันอย่างกว้างขวาง เพราะว่าเครื่องมือชนิดนี้ไม่มีความซับซ้อนมากนัก การทดสอบจะทำการสะท้อนกลับของฆ้อนเหล็กกล้าที่กระทบคอนกรีตโดยอาศัยสปริง เนื่องจากไม่มีความสัมพันธ์ในทางทฤษฎี ความสัมพันธ์ระหว่างการสะท้อนกลับของฆ้อนเหล็กกล้ากับความแข็งแรงของคอนกรีตจึงได้จากการทดลอง ซึ่งเครื่อง Schmidt Hammer มีหลายชนิดดังแสดงในตารางที่ 1

ตารางที่ ข-1 ความสัมพันธ์ระหว่างมุมกระแทก α กับค่าปรับ ΔR
(Forney, Operating Instructions Concrete Test Hammer Type N)

Rebound Value R_α	Correction for inclination angle α			
	Upwards		Downwards	
	+90 degree	+45 degree	-45 degree	-90 degree
10			+2.4	+3.2
20	-5.4	-3.5	+2.5	+3.4
30	-4.7	-3.1	+2.3	+3.1
40	-3.9	-2.6	+2.0	+2.7
50	-3.1	-2.1	+1.6	+2.2
60	-2.3	-1.6	+1.3	+1.7

สำหรับเครื่องมือ Schmidt Hammer ชนิด N (พลังงานการอัด = 0.225 mkg.) ใช้สำหรับการทดสอบคอนกรีตในอาคาร และสะพาน ปกติทั่วไปใช้ในการทดสอบคอนกรีตในโครงสร้างที่ทำการก่อสร้างเสร็จสิ้นแล้ว โดยการทดสอบจะเป็นการทดสอบแบบไม่ทำลาย เมื่อเราทำการทดสอบนั้น จำนวนครั้งของการสะท้อนจะขึ้นอยู่กับความแข็งแรงของมอร์ต้า (คอนกรีตที่ไม่มีส่วนผสมของวัสดุหยาบ) ซึ่งความแข็งแรงของมอร์ต้าหมายถึงความแข็งแรงของคอนกรีตด้วย

ข้อดีของการทดสอบแบบนี้คือ สามารถทำการทดสอบได้ในเวลาอันรวดเร็วและสามารถพิจารณาคุณสมบัติของคอนกรีตได้ในส่วนของโครงสร้างที่แตกต่างกันไป โดยไม่ต้องทำลายโครงสร้าง แต่วิธีนี้ก็ให้ผลคลาดเคลื่อนจากการทดสอบแบบทำลายโดยตรงไปบ้าง

2.3 การทำงานของ Schmidt Hammer

- (1) เมื่อทำการกดเบาๆที่หัวกด Plunger(1) ตัว Plunger จะเคลื่อนที่ออกด้วยตัวของมันเอง จากเปลือกที่หุ้มอยู่
- (2) ตัว Plunger จะถูกกดลงบนผิวคอนกรีต ณ จุดหนึ่งๆ เพื่อทำการทดสอบ แล้วตัว Plunger ก็หดเข้าไปอยู่ในเปลือกหุ้ม (3) ทั้งหมด ค้อนจะถูกทำให้ออกมา ซึ่งเป็นผลจากการเพิ่มความดันอย่างช้าๆให้กับเปลือกหุ้ม ในขณะที่ทำการกระแทก ค้อนจะต้องถูกถืออยู่ในมุมที่ถูกต้อง (มุมที่ค้อนกระทำต่อพื้นที่ผิวที่ทำการกระแทก) ระวังอย่าสัมผัสกับปุ่มกด
- (3) หลังจากทำการกระแทก ค้อนจะสะท้อนกลับขึ้นมา โดยมีจำนวนครั้งที่แน่นอน ซึ่งจำนวนครั้งจะปรากฏบน Scale(19) โดยมีเข็มวัด(4) เป็นตัวชี้ค่า ค่าที่อ่านได้จากตำแหน่งของเข็มวัดจะบอกถึงค่าการสะท้อนกลับเป็นเปอร์เซ็นต์ของการเคลื่อนที่ของค้อน
- (4) เมื่อเรานำค้อนออกจากจุดที่ทำการทดสอบ หลังจากที่เราทำการทดสอบแล้ว แท่งกด(1) รวมทั้งตัวบังคับค้อน(7) และฐาน(8) จะถูกล็อกตามสภาพครั้งหลังสุด โดยการกดปุ่ม(6)
- (5) การล็อกนั้นจะทำให้หลังจากทำการกระแทกแล้ว และยังไม่ได้ยกตัว Plunger ขึ้นมา และที่ล็อกนั้นก็มิไว้สำหรับทำการล็อกค่าการสะท้อนที่อ่านค่าได้ในครั้งท้ายสุด
- (6) ค้อนที่ทำการทดสอบนี้ จะถูกใช้วัดขนาดการกระแทกในแนวอน สำหรับการทดสอบในแนวตั้งหรือในแนวเอียง ค่าการสะท้อนที่ได้จะต้องปรับแก้ให้เหมาะสมตามตาราง

2.4 ข้อกำหนดเกี่ยวกับความแข็งแรงของคอนกรีตและคอนกรีตเสริมเหล็ก

- (1) การเลือกตำแหน่งที่จะทำการทดสอบ สำหรับพื้นผิวของคอนกรีตที่เป็นช่วงรอยต่อของแบบและพื้นผิวที่เป็นรูปพรรณควรหลีกเลี่ยง สำหรับส่วนของ โครงสร้างที่แคบบาง (พื้นและผนังที่หนาน้อยกว่า 4 นิ้ว , เสาที่หนาน้อยกว่า 5 นิ้ว) ควรได้รับการปฏิบัติดูแลเป็นพิเศษ ซึ่งค่าที่ได้อาจจะผิดพลาดจากความเป็นจริงไปบ้าง สำหรับคอนกรีตคุณภาพ

ค่าก็จะเป็นสาเหตุที่ทำให้จำนวนครั้งของการสะท้อนและความแข็งแรงของคอนกรีต ลดลงจากด้านล่างสู่ด้านบน ดังนั้นเพื่อความเชื่อถือได้ จึงไม่ควรที่จะทำการทดสอบ พื้นผิวด้านล่างเพียงอย่างเดียว แต่ควรจะทำทดสอบหลายๆจุดบนพื้นผิวทางแนวตั้ง ด้วย

- (2) การเตรียมตำแหน่งที่จะใช้ทำการทดสอบ ก่อนที่จะทำการทดสอบ วัสดุที่ใช้ฉาบหรือ กลุ่มต่างๆควรนำออกไปเสียก่อน สำหรับพื้นผิวที่ไม่เรียบสม่ำเสมอควรทำให้มีการ เรียบสม่ำเสมอก่อน พื้นผิวด้านบนสุดของคอนกรีตเป็นพื้นผิวที่เหมาะสมสำหรับการ ทดสอบถ้าได้มีการนำเอาซีเมนต์ที่ทำการฉาบออกไปแล้ว ซึ่งข้อนี้ควรจะได้รับ การระมัดระวังเป็นพิเศษ สำหรับคอนกรีตที่เก่า(อายุมากกว่า 6 เดือนขึ้นไปแล้ว) พื้นผิวที่ แข็งแรงมากเกินไปบางชั้นควรจะทำการกะเทาะออกโดยมีความลึกประมาณ 5 มิลลิเมตร (1/4 นิ้ว) โดยอาจจะใช้เครื่องขัดแบบใช้มือที่มีน้ำหนักเบาและความเร็วสูง (กำลังโดยประมาณ 150 วัตต์, ความเร็วโดยประมาณ 600 รอบ/นาที) โดยมี cup wheel เส้นผ่านศูนย์กลาง 5 นิ้ว สำหรับพื้นที่ที่จะทำการทดสอบนั้นควรจะมีควมกว้าง สำหรับการทดสอบประมาณ 5-10 จุด ที่จะทำการทดสอบ และจะต้องเป็นผิวมอร์ตา โดยไม่กระทบกับส่วนที่เป็นวัสดุผสมหยาบ ซึ่งควรมีพื้นที่ 4×4 นิ้ว โดยประมาณถึงจะ พอ หรือมีเส้นผ่านศูนย์กลางอย่างน้อย 6 นิ้ว (150 มิลลิเมตร) สำหรับคอนกรีตที่จะนำ มาเปรียบเทียบกับกันควรจะมีอายุและสภาพความชื้นใกล้เคียงกัน สำหรับคอนกรีตที่แห้ง นั้นจะให้ค่าการสะท้อนกลับมากกว่าคอนกรีตที่มีความเปียกชื้น และพื้นผิวที่เป็นชั้น ของ Carbonated ก็จะทำให้ค่าการสะท้อนกลับที่สูงกว่าเช่นกัน ดังนั้นจึงควรทำการผึ่ง คอนกรีตทิ้งไว้ 24 ชั่วโมงก่อนที่จะทำการทดสอบ เพื่อให้ผิวคอนกรีตแห้ง
- (3) ทำการทดสอบพื้นที่ที่เตรียมไว้ 5-10 จุด โดยใช้ระดับระนาบแนวนอนของแกนเครื่อง เป็นมาตรฐาน ในกรณีกระแทกแนวล่างปรับค่าบวก ในกรณีกระแทกแนวนบนปรับค่า ลบ (ดูตาราง ที่ 1) อ่านค่าที่ได้แต่ละครั้งที่ทำการทดสอบ นำค่าที่ได้มาอ่านจากกราฟ ถ้าวัดค่าที่อ่าน ได้มีความแตกต่างจากค่าเฉลี่ยอื่นๆมากกว่า 5 หน่วย ก็ให้ตัดค่านั้นทิ้งและ ให้นำค่าจากการทดสอบในครั้งต่อไป ซึ่งเหตุการณ์นี้มักจะเกิดจากการที่เราทำการ กระแทกไปโดนส่วนผสมหยาบเข้า หรือพื้นผิวที่เป็นรูพรุน และค่าที่ได้นี้เรียกว่า Rebound Number

- (4) ค่าที่ใกล้เคียงกับความเป็นจริงมากที่สุด W_{μ} และค่าที่น้อยที่สุด W_{\min} ของการทดสอบกำลังอัดคอนกรีตแบบลูกบาศก์และแบบทรงกระบอกหาค่าการรับกำลังอัดได้จากรูปที่ 2 และรูปที่ 3

2.5 ข้อจำกัดของ Calibration Curve

Calibration Curve ของการทดสอบคอนกรีตด้วยวิธีนี้ ทดสอบลูกคอนกรีตจำนวนมากโดยวิธี Schmidt Hammer ก่อน แล้วนำไปทดสอบโดยวิธีทดสอบโดยตรง ซึ่งคอนกรีตที่นำมาทดสอบนั้นเป็นคอนกรีตที่มีคุณภาพดี ซึ่งประกอบไปด้วย ส่วนผสมหยาบ คือ ทราย กรวด และปอร์ตแลนด์ซีเมนต์ ซึ่งในการทดสอบแต่ละครั้งจะทำการทดสอบอย่างน้อย 10 จุด และจากประสบการณ์ที่ผ่านมา Calibration Curve นี้ไม่ได้ขึ้นอยู่กับปริมาณซีเมนต์ที่มีอยู่ในคอนกรีต ส่วนผสมหยาบ ซึ่งได้แก่ กรวด ทราย หรืออัตราส่วนน้ำต่อซีเมนต์เลย

จากประสบการณ์ที่ผ่านมา ความคลาดเคลื่อนที่ผิดพลาดไปจาก Calibrate Curve โดยปกติอาจเกิดขึ้นได้จากกรณีต่อไปนี้ คือ

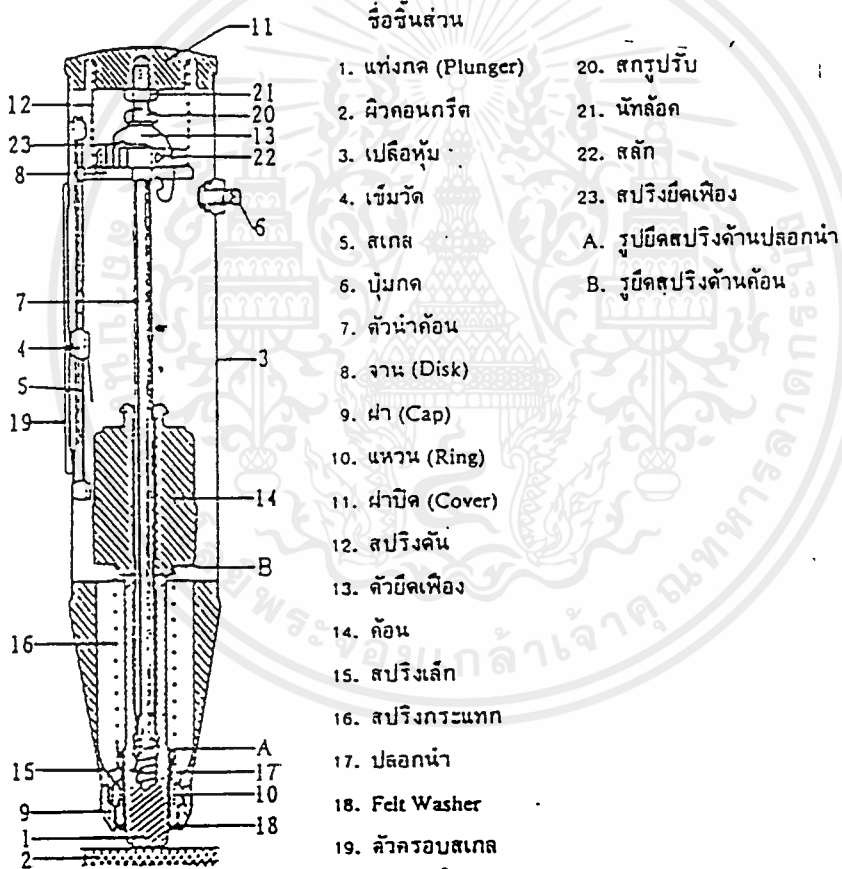
- (1) ส่วนประกอบที่สำคัญของคอนกรีต ได้แก่ หินและทราย สำหรับคอนกรีตเบาและผนังที่บาง ควรใช้เครื่องทดสอบชนิด L ซึ่งจะดีกว่า
- (2) สำหรับส่วนผสมของคอนกรีตที่เป็นหิน ไม่แข็งแรง มีน้ำหนักเบาหรือแตกนั้น กำลังของคอนกรีตที่ได้จะต่ำกว่าที่ได้จาก Calibration Curve ซึ่งในกรณีนี้เราก็ต้องทำการหาความสัมพันธ์ระหว่างจำนวนครั้งของการสะท้อนและกำลังของคอนกรีตในวัสดุชนิดต่างๆกันออกไป
- (3) สำหรับส่วนผสมของคอนกรีตที่มีผิวที่เรียบและลื่นนั้น จะไม่มีผลต่อการรับกำลังของคอนกรีตในกรณีทำการทดสอบแบบนี้ เพราะจำนวนครั้งของการสะท้อนนั้นขึ้นอยู่กับความแข็งแรงของมอร์ต้าเท่านั้น
- (4) สำหรับคอนกรีตที่ทำการผสม โดยส่วนผสมต่างๆที่ไม่สะอาดเพียงพอ ก็จะทำให้ความแข็งแรงของคอนกรีตลดลง แต่จำนวนครั้งของการสะท้อนจะไม่มีผล
- (5) สำหรับคอนกรีตที่เพิ่งจะทำการถอดแบบและยังเปียกชื้นอยู่ หรือคอนกรีตที่บ่มอยู่ได้นานนั้น ถ้านำมาทำการทดสอบขณะเปียกชื้นอยู่ จะได้ค่าที่ต่ำกว่าความเป็นจริงมาก ฉะนั้นเมื่อนำคอนกรีตมาทำการทดสอบควรทิ้งคอนกรีตไว้ให้แห้งเสียก่อน

2.6 วิธีการทดลอง

- (1) เตรียมแท่งคอนกรีตที่จะใช้ทดสอบให้วางอยู่บนพื้นผิวที่เรียบสม่ำเสมอ
- (2) ทำการขีดผิวแท่งคอนกรีตให้เรียบไม่ขรุขระ

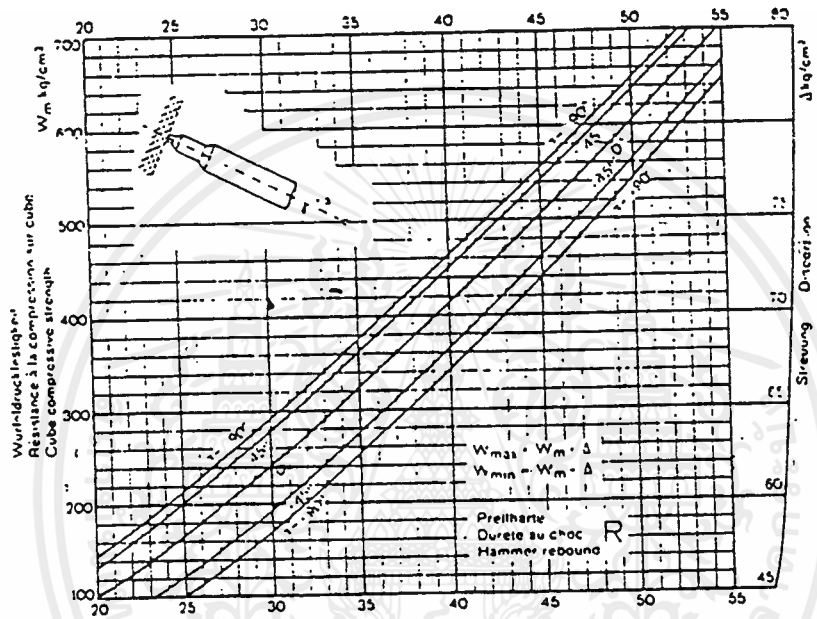
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

- (3) ทำการกำหนดจุดที่จะใช้ทดสอบประมาณ 10 จุด
- (4) ทำการ Calibrate เครื่อง โดยการยิงเครื่องยิงไปที่แท่ง Calibrate เพื่อทำการหาค่า Factor
- (6) กดเครื่อง Schmidt Hammer ลง หลังจากนั้นก็ดึงเครื่องมือขึ้นมาโดยไม่ต้องกดปุ่มล็อก การทำเช่นนี้เป็นการเซตค่า Rebound Number ให้เริ่มต้นที่ศูนย์
- (7) ทำการกดเครื่อง Schmidt Hammer ลงบนจุดที่ต้องการจะทดสอบ ก่อนที่จะทำการดึงเครื่องมือขึ้น ให้กดปุ่มล็อก เพื่อทำการล็อกค่า Rebound Number ของคอนกรีตที่ทำ การทดสอบในจุดนั้น
- (7) อ่านค่า Rebound Number ที่ได้จากเครื่อง
- (8) ทำซ้ำข้อ 5-7 จนครบ 10 จุด
- (8) นำค่า Rebound Number ที่ได้ทั้ง 10 จุด มาหาค่าเฉลี่ยและนำค่าเฉลี่ยที่ได้ไปเปรียบ เทียบกับค่า Rebound Number ที่ได้ในตอนแรก ถ้าค่าทั้งสองมีค่าแตกต่างกัน 5 หน่วย ทั้งในทางบวกและทางลบ ให้ทำการค่า Rebound Number ค่านั้นทิ้งไป แล้วนำค่าที่ เหลือมาหาค่าเฉลี่ยใหม่อีกครั้ง
- (10) นำค่าเฉลี่ยที่ได้มาปรับค่าเฉลี่ยใหม่ จะมีค่าเท่ากับ ค่าเฉลี่ยเดิมคูณ Factor
- (11) นำค่า Rebound Number ที่เฉลี่ยได้ใหม่ไปเปิดกราฟ (ดูรูปที่ 2 และรูปที่ 3) เพื่อหาค่า กำลังอัดคอนกรีตที่กำลังอัดนั้นๆรับได้ต่อไป



รูปที่ ข-1 โครงสร้างภายในของ Schmidt Hammer Type N

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



The curves apply to compact Portland cement concrete with good quality gravel/sand aggregate. Age 14 to 56 days. Smooth and dry concrete surface.

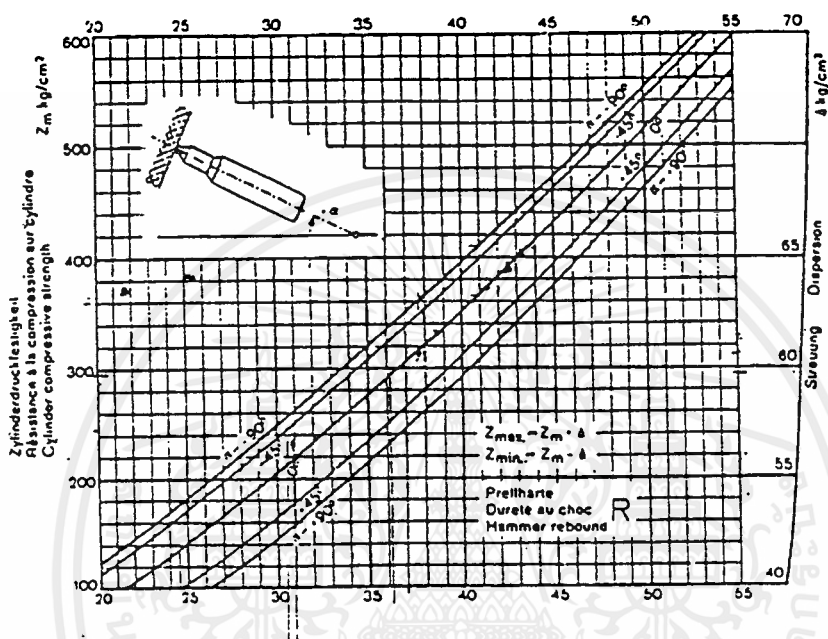
W_m = most likely value of the cube compressive strength in kg/cm^2 .

The dispersion limits W_{max} . and W_{min} . are so defined that they include 80 percent of all the test results.

Note under Section IV "Limits of Validity of the Calibration Curves"

รูปที่ ข-2 กราฟแสดงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตรูปทรงลูกบาศก์ (ksc) กับค่า Rebound Number

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



The curves apply to compact Portland cement with good-quality gravel/sand aggregate. Age 14 to 56 days. Smooth and dry concrete surface.

Z_m = most likely value of the cylinder compressive strength in kg/cm^2 .

The dispersion limits Z_{max} and Z_{min} are so defined that they include 80 percent of all the test results.

Notes under Section IV "Limits of Validity of the Calibration Curves"

รูปที่ ข-3 กราฟแสดงกำลังรับแรงอัดของคอนกรีตรูปทรงกระบอก (ksc) กับค่า Rebound Number

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3. เครื่องมือ Universal Testing Machine (UTM)

3.1 ลักษณะการทำงานของเครื่องทดสอบ UTM

- (1) มีความถูกต้องสูง ขณะเครื่องทดสอบทำงานจะต้องแสดงค่าได้ถูกต้อง และไม่ควรถูกเกิดการผิดพลาด ถ้าผิดพลาดค่าที่ผิดพลาดไม่ควรเกิน 0.5 %
- (2) อุปกรณ์ที่ใช้ทดสอบต้องได้ตำแหน่งที่ถูกต้อง เช่น การจับชิ้นทดสอบต้องจับได้ศูนย์กลางกับเครื่อง
- (3) การควบคุมแรงกระทำของเครื่องทดสอบ สามารถควบคุมได้ตามอัตราส่วนความเร็วของเครื่อง
- (4) เครื่องทดสอบต้องมีความเป็นอิสระในการทดสอบ
- (5) เครื่องทดสอบสามารถเปลี่ยนอุปกรณ์การทดสอบได้ง่าย และควบคุมได้โดยไม่สับสน
- (6) เครื่องทดสอบสามารถควบคุมอัตราการทรุดตัว และยึดตัวให้เป็นไปตามมาตรฐานกำหนด

ส่วนประกอบหลักของเครื่องทดสอบ UTM ประกอบด้วยสองส่วนใหญ่ ๆ คือ Load weighting Unit และ Load Control Unit สำหรับ Load Weighting Unit มีรายละเอียด และส่วนประกอบต่าง ๆ ได้แสดงไว้ในรูปที่ 4 และรูปที่ 5 ซึ่งเป็นส่วนเพิ่มแรงกระทำต่อชิ้นทดสอบ โดยอาศัยระบบไฮดรอลิกจากกระบอกไฮดรอลิกชั้นล่างสุดของแท่น การควบคุมอัตราการเพิ่มของแรง และอัตราการยึดตัวหรือหดตัวของชิ้นทดสอบ ก็จะถูกควบคุมโดย Load Control Unit

ในการทดสอบวัสดุโดยทั่วไปจะมีการควบคุมอยู่ 2 ระบบ ได้แก่ การควบคุมอัตราการเพิ่มของแรงหรือการควบคุมความเค้น(Stress) และการควบคุมอัตราการทรุดตัวหรือการยึดตัว(Stress) ทั้งสองระบบนี้สามารถควบคุมให้เป็นไปตามมาตรฐานกำหนดได้อย่างถูกต้อง การควบคุมทั้งสองระบบมีวิธีการโดยอาศัย Load Control Unit โดยมีรายละเอียดดังต่อไปนี้

- (1) การทดสอบโดยควบคุมอัตราการเพิ่มของแรง เป็นการทดสอบโดยควบคุมอัตราการเพิ่มของแรงให้เป็นไปอย่างสม่ำเสมอ และตลอดทั้งพื้นที่หน้าตัดของชิ้นทดสอบ ส่วนควบคุมอัตราการเพิ่มของแรงในส่วนที่เรียกว่า Load Pacer ซึ่งในการทดสอบแต่ละครั้งจะต้องมีขีดจำกัดสูงสุดของแรงที่จะใช้ทำการทดสอบ ซึ่งในส่วน Load Control นี้สามารถปรับค่าแรงสูงสุด ได้ถึง 5 ค่า คือ 5 10 25 50 และ 100 ตัน ซึ่งวิธีการควบคุมดังกล่าวต้องอาศัยสูตร และค่ามาตรฐานของเครื่องดังต่อไปนี้

$$\text{Preset Value} = (\text{Loading Rate}/\text{Loading Capacity}) \times 500$$

500 = Constant Value for UMH 100

Loading Rate = อัตราเพิ่มของแรงตามมาตรฐานกำหนด

Loading Capacity = ชีดจำกัดแรงสูงสุดที่จะเลือกใช้ในการทดสอบ

Preset Value = ตัวเลขปรับ Load Pacer เพื่อให้อัตราเพิ่มของแรงให้ได้ตาม Loading Rate

(2) การทดสอบโดยควบคุมอัตราการทรุดตัว และการยึดตัว การทดสอบวัสดุบางชนิด ไม่ได้ควบคุมอัตราการเพิ่มของแรง แต่ให้ควบคุมอัตราการเคลื่อนตัวของชิ้นทดสอบ เช่น มาตรฐานการทดสอบของวัสดุบางอย่างจะกำหนดเป็นระยะทางต่อเวลา ดังนั้น ในการควบคุมอัตราการเคลื่อนตัวของชิ้นทดสอบนี้อาศัยอุปกรณ์ที่อยู่กับส่วนของ Load Control Unit เรียกว่า Strain Pacer

3.2 การทดสอบกำลังอัดคอนกรีต

- (1) วัดขนาดของแท่งคอนกรีต โดยวัดความสูงและเส้นผ่านศูนย์กลางของแท่งคอนกรีตรูปทรงกระบอก จากนั้นทำการชั่งน้ำหนักของแท่งคอนกรีต
- (2) การเคลือบผิวหน้าของแท่งคอนกรีต ในกรณีที่ผิวหน้าของคอนกรีตไม่เรียบ ให้ทำการเคลือบผิวหน้าของคอนกรีตด้วยก้ำมะถัน ในการเคลือบนั้นอุปกรณ์จะต้องตั้งอยู่ในแนวแกนของแท่งทดสอบ และผิวหน้าด้านที่จะต้องใช้เคลือบก้ำมะถันให้มีผิวเรียบและมีมุมที่ถูกต้อง
- (3) ทำความสะอาดแท่งคอนกรีตและผิวแท่นธาร (Bearing Faces) ทั้งบนและล่างของเครื่องทดสอบแรงกด (Universal Testing Machine)
- (4) วางแท่งทดสอบให้อยู่ในแนวศูนย์กลางของน้ำหนักกด แล้วเลื่อนหรือหมุนแท่นธารให้สัมผัสกับแท่งทดสอบสนิท
- (5) เปิดเครื่องทดสอบให้น้ำหนักกดเป็นไปอย่างสม่ำเสมอด้วยอัตราคงที่ที่อยู่ในเกณฑ์ช่วง 14-34 นิวตันต่อตารางมิลลิเมตร ต่อ นาที ในระยะช่วงครึ่งแรกของน้ำหนักกดสูงสุดที่แท่งทดสอบจะรับได้นั้น อาจใช้อัตราการกดที่สูงกว่าที่กำหนดให้ได้ในการควบคุมเครื่องทดสอบขณะที่แท่งทดสอบถึงจุดคราก (Yielding) อย่างรวดเร็วทันทีก่อนเกิดถึงจุดประลัย (Ultimate) นั้น ห้ามปรับอัตราการกดหรือส่วนใดส่วนหนึ่งของเครื่องทดสอบ
- (6) ให้กดจนกระทั่งแท่งทดสอบถึงจุดประลัย
- (7) บันทึกค่าน้ำหนักกดสูงสุดที่แท่งทดสอบสามารถรับได้
- (8) คำนวณหาความต้านทานแรงอัดของแท่งทดสอบจากสูตร

$$F = P_u / A$$

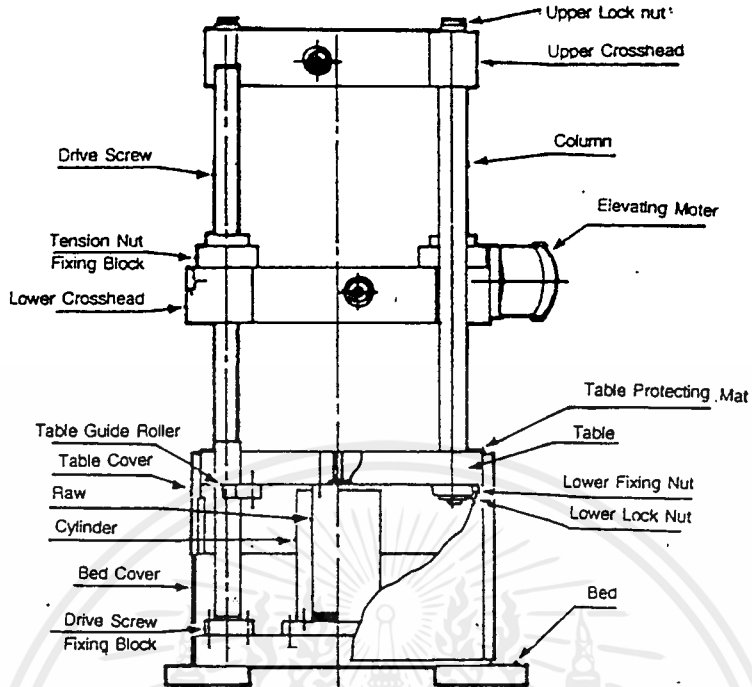
โดย F = ความต้านทานแรงอัดของแท่งทดสอบ (kg/cm^2)

P_u = น้ำหนักกดสูงสุดที่แท่งทดสอบรับได้ (kg)

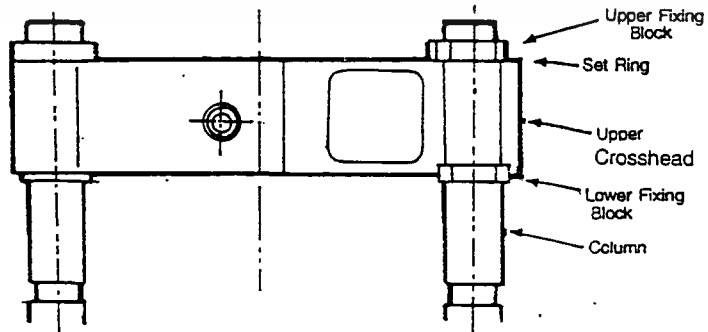
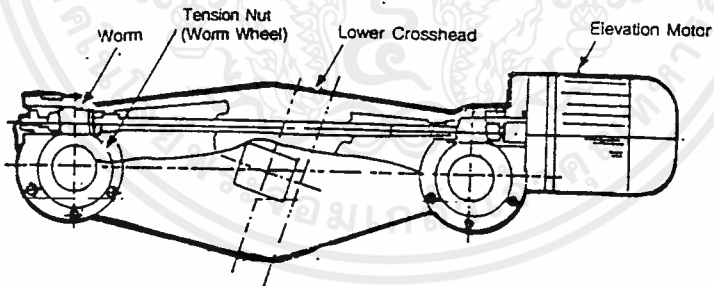
A = พื้นที่หน้าตัดที่รับน้ำหนักกดของแท่งทดสอบ (cm^2)

3.3 การทดสอบแรงดึงของเหล็ก

- (1) ชั่งน้ำหนักชิ้นทดสอบ แล้วนำไปคำนวณหาขนาดพื้นที่หน้าตัดและเส้นผ่านศูนย์กลาง
- (2) ใช้สลักตอกระยะ Gauge length คือ 5D และระยะหัวจับ (อย่างน้อย 5D)
- (3) นำชิ้นทดสอบใส่ในเครื่องทดสอบตามรูปที่ 6
- (4) เพิ่มแรงดึงด้วยอัตราที่คงที่แล้วบันทึกค่าแรงที่คราก (สังเกตจากเข็ม Load Percer จะหยุดและถอยหลัง) เพิ่มแรงต่อไปจนกระทั่งขาดบันทึกค่าแรงดึงสูงสุด
- (5) ถอดเหล็กออกจากเครื่องทดสอบ นำมาต่อกันวัดระยะการยืดตัวทั้งหมด
- (6) นำค่าแรงและค่าการยืดตัวไปคำนวณค่า ความเค้น ความเครียด

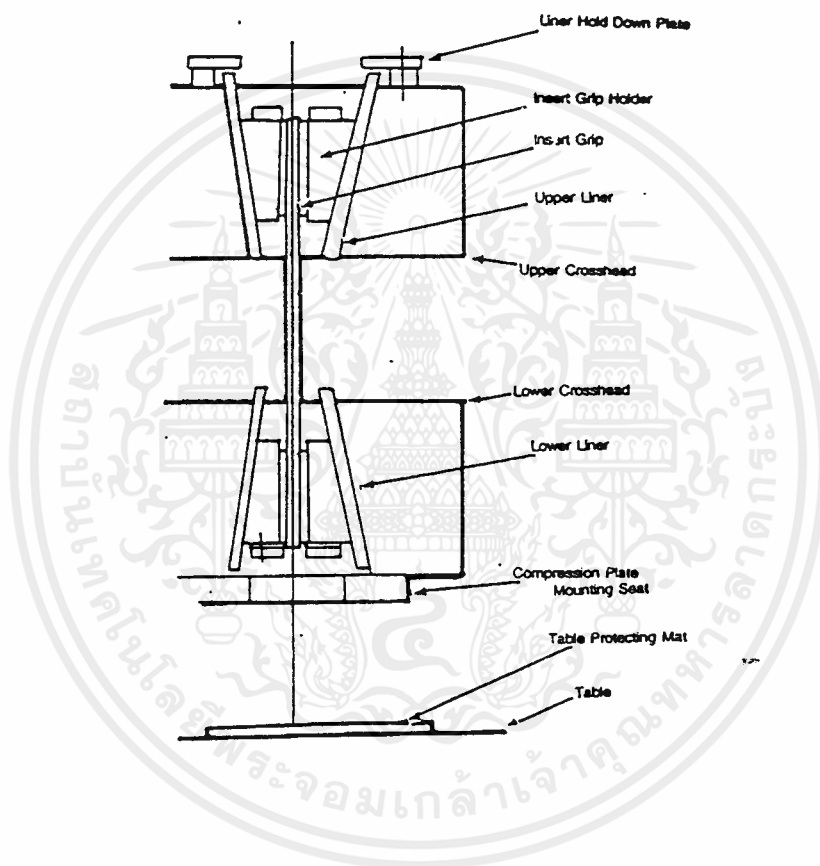


รูปที่ ข-4 Loading Unit



รูปที่ ข-5 Upper and Lower Cross Head

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ ข-6 การติดตั้งเหล็กเพื่อทำการทดสอบแรงดึง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้