



248094

มาตรฐานคุณภาพสากล ISO 9001:2000

มาตรฐานคุณภาพ
ISO 9001:2000

วิทยานิพนธ์ที่เป็นร่างหนังสือถูกตีพิมพ์โดยบูรณากรพิมพ์ภูมิพลดิจิตอล
โดยวิธีการพิมพ์ดิจิตอล ภาคอิเล็กทรอนิกส์
โดยวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
ปีการศึกษา 2551
นิตยสารชั้นนำด้านการพัฒนาวิทยาศาสตร์

b00253295

ห้องสมุดงานวิจัย สำนักงานคณะกรรมการวิจัยแห่งชาติ



248094

พฤติกรรมเชิงกรรมวิธีทางความร้อนของเหล็กกล้า AISI 52100

นายเฝ่าพันธุ์ เอื้ออารีย์กุลเลิศ



วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต
สาขาวิชาวิศวกรรมโลหการ ภาควิชาวิศวกรรมโลหการ
คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
ปีการศึกษา 2551
ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



5 0 7 0 3 5 5 7 2 1

HEAT TREATMENT BEHAVIOR OF AISI 52100 STEEL

Mr. Phaophan Eourarekullart

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements
for the Degree of Master of Engineering Program in Metallurgical Engineering
Department of Metallurgical Engineering
Faculty of Engineering
Chulalongkorn University
Academic Year 2008
Copyright of Chulalongkorn University

หัวข้อวิทยานิพนธ์

พฤติกรรมเชิงกรรมวิธีทางความร้อนของเหล็กกล้า AISI

52100

โดย

นายเฝ่าพันธุ์ เอื้ออารีย์กุลเลิศ

สาขาวิชา

วิศวกรรมโลหการ

อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์

รองศาสตราจารย์ ดร. ประسنค์ ศรีเจริญชัย

คณะกรรมการศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้
เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

..... คณบดีคณะวิศวกรรมศาสตร์
(รองศาสตราจารย์ ดร. บุญสม เลิศหริรักษ์)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

..... ประธานกรรมการ
(อาจารย์ ดร. ดาวิน สุประดิษฐ ณ อุณหยา)

..... อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์
(รองศาสตราจารย์ ดร. ประسنค์ ศรีเจริญชัย)

..... กรรมการ
(ดร. กิตติพันธุ์ บางยี่ขัน)

..... กรรมการ
(อาจารย์ สุวนันชัย พงษ์สุกิจวัฒน์)

ผู้พันธุ์ เอ็คอาเรียกุลเลิศ : พฤติกรรมการเชิงกรรมวิธีทางความร้อนของเหล็กกล้า AISI 52100. (HEAT TREATMENT BEHAVIOR OF AISI 52100 STEEL)

อ. ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก : ดร. ประسن ศรีเจริญรักษ์, 61 หน้า.

248094

วัตถุประสงค์ของวิทยานิพนธ์คือศึกษาผลของการร้อนวิธีทางความร้อนต่อโครงสร้าง
จุลภาค ความแข็งและปริมาณออกซิเจนในตัวของเหล็กกล้า AISI 52100 ชิ้นงานมีขนาด
 $25 \times 25 \times 25$ มม. แบร์ผ่านอุณหภูมิอบให้เป็นออกซิเจนในตัวในช่วง $800-900^\circ\text{C}$ เป็นเวลา 1 ชั่วโมง
จากนั้นเย็นตัวเร็วด้วยน้ำมันและอบคืนตัวที่อุณหภูมิ 150°C เป็นเวลา 1 ชั่วโมง ตรวจสอบ
โครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์แบบแสง วัดความแข็งด้วยเครื่องวัดความแข็งแบบบริอุก
เวลล์และห้าบปริมาณออกซิเจนในตัวเหลือค้างด้วยเครื่องรังสีเอกซ์แบบเดี้ยวน์เบน

การเพิ่มอุณหภูมิอบชิ้นงานให้สูงขึ้นจาก 800°C ถึง 900°C ทำให้ปริมาณไฮเมนไทด์ที่ไม่
ละลายลดลงจาก 8.5% เป็น 2.8% และปริมาณออกซิเจนในตัวเหลือค้างเพิ่มขึ้นจาก 5.3% เป็น
20.1% อุณหภูมิอบให้เป็นออกซิเจนในตัวสูงขึ้นทำให้ไฮเมนไทด์ละลายมากขึ้น ปริมาณคาร์บอนใน
ออกซิเจนในตัวเพิ่มขึ้นทำให้ออกซิเจนในตัวมีเสถียรภาพมากขึ้น ดังนั้นปริมาณออกซิเจนในตัวเหลือค้าง
จึงมากขึ้นหลังการเย็นตัวเร็วแล้วอบคืนตัว เมื่ออุณหภูมิอบให้เป็นออกซิเจนในตัวเพิ่มจาก 800°C
เป็น 845°C ความแข็งเพิ่มขึ้นเป็นลักษณะเส้นตรงจาก 61.3 HRC เป็น 64.3 HRC ซึ่งเป็น
ค่าสูงสุด เนื่องจากการละลายอิมตัวยังคงความคงทนในมาร์เกนไซด์เพิ่มขึ้น เมื่ออุณหภูมิอบ
ให้เป็นออกซิเจนในตัวเพิ่มจาก 845°C เป็น 900°C ความแข็งลดลงจาก 64.3 HRC เป็น 59.9 HRC
ความแข็งลดลงตามการเพิ่มขึ้นของออกซิเจนในตัวเหลือค้างที่ความแข็งต่ำ

ภาควิชา.....วิศวกรรมโลหะ.....ลายมือชื่อนิสิต.....

 สาขาวิชา.....วิศวกรรมโลหะ.....ลายมือชื่อ อ. ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก.....

 ปีการศึกษา..... 2551

5070355721 : MAJOR METALLURGICAL ENGINEERING

KEY WORD : AISI 52100 STEEL / HEAT TREATMENT

PHAOPHAN EOURAREKULLART: HEAT TREATMENT BEHAVIOR OF AISI 52100 STEEL. ADVISOR: ASSOC.PROF. PRASONK SRICHAROENCHAI, D.Eng., 61 pp.

248094

The object of this thesis is to study effects of heat treatment on microstructure, hardness and amount of retained austenite of AISI 52100 steel. The dimension of specimens is 25x25x25 mm. Austenitizing temperature is varied in range of 800-900°C for 1 hour, then oil quenched and tempered at temperature of 150°C for 1 hour. Microstructure is observed by an optical microscope. Hardness is measured by Rockwell hardness tester and the amount of retained austenite is measured by x-ray diffractometer.

The increase in austenitizing temperature from 800°C to 900°C results in the decrease of undissolved cementite from 8.5% to 2.8% and the increase of retained austenite from 5.3% to 20.1%. Higher austenitizing temperature causes more cementite dissolved, then more carbon content is dissolved in austenite and austenite becomes more stable. Consequently, retained austenite content is more after quenching and tempering. When austenitizing temperature increases from 800°C to 845°C, the hardness increases linearly from 61.3 HRC to 64.5 HRC which is the maximum hardness because the supersaturation of carbon in martensite increases. When austenitizing temperature increases from 845°C to 900°C, the hardness decreases from 64.3 HRC to 59.9 HRC. Hardness decreases due to the increase of low-hardness retained austenite.

Department:Metallurgical Engineering... Student's Signature:.....
Field of study:...Metallurgical Engineering....Advisor's Signature:.....
Academic year:2008.....

กิตติกรรมประกาศ

งานวิจัยชิ้นนี้สามารถสำเร็จลุล่วงไปได้ด้วยดีเนื่องจากความช่วยเหลือจากหลายๆ ฝ่าย ข้าพเจ้าขอขอบพระคุณอาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ รองศาสตราจารย์ ดร.ประسنศ ศรีเจริญ ซึ่งเป็นอย่างสูงสำหรับการอุทิศงานและสละเวลาอันมีค่าในการถ่ายทอดความรู้ อบรมสั่งสอน และคำแนะนำต่างๆ ทั้งในด้านการเรียน แนวความคิดการแก้ปัญหาและวิธีการทำงาน ขอขอบพระคุณคณาจารย์ทุกท่านที่ได้อบรมให้ความรู้และคำแนะนำจนกระทั้งสำเร็จการศึกษา ระดับปริญญาบัณฑิตได้ ขอขอบพระคุณเจ้าหน้าที่ในภาควิชาฯ กรรมล่องการทุกท่านที่ให้ การสนับสนุนและให้คำแนะนำข้าพเจ้าในทุกด้านด้วยดีตลอดมา

ขอขอบพระคุณบริษัท ไทยปาร์คเกอร์โรจิ่ง จำกัด ที่อนเคราะห์การวิเคราะห์ด้วย เครื่องรังสีเอ็กซ์แบบเลี้ยวเบนที่มีโคมเมี่ยมเป็นเป้าชนเสร็จสั่นงานวิจัยด้วยดี ขอขอบพระคุณ บริษัท โอดิเรียนทดสอบเพ耶ลสตีล จำกัด ที่อนเคราะห์เหล็กกล้า AISI 52100 ที่ใช้ในงานวิจัยนี้ และ ขอขอบพระคุณบริษัท สาขาวิชาสตีลอนดัลตรี จำกัด (มหาชน) สำนับทุนการศึกษาเพื่อการศึกษา ต่อในระดับปริญญาบัณฑิตตลอดช่วงการศึกษา

สุดท้ายนี้ข้าพเจ้าขอกราบขอบพระคุณบิดามารดา และรุ่นพี่ของคณะ วิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัยทุกท่าน ที่เคยให้กำลังใจ คำแนะนำในการทำงานอีก ทั้งการสนับสนุนในด้านข้อมูลการศึกษา รวมทั้งเพื่อน ๆ สมาชิกที่ร่วมศึกษาในระดับปริญญา มหาบัณฑิตที่ให้คำแนะนำ ช่วยเหลือ และเป็นกำลังใจให้กับข้าพเจ้า งานวิจัยชิ้นนี้สำเร็จลุล่วง ด้วยดี

สารบัญ

หน้า

บทคัดย่อภาษาไทย.....	๑
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ.....	๑
กิตติกรรมประกาศ.....	๒
สารบัญ.....	๓
สารบัญตาราง.....	๓
สารบัญภาพ.....	๔
บทที่	
1 บทนำ.....	1
1.1 ความสำคัญของงานวิจัย.....	1
1.2 วัตถุประสงค์.....	2
1.3 ขอบเขตของการศึกษา.....	2
1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	3
2 การศึกษาข้อมูลเบื้องต้นและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง.....	4
2.1 แนวคิดและทฤษฎี.....	4
2.2 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	11
3 ขั้นตอนและวิธีดำเนินการทดลอง	12
3.1 เครื่องมือที่ใช้สำหรับทำงานวิจัย.....	12
3.2 ระเบียบวิธีการวิจัย	19
3.2.1 ขั้นตอนการเตรียมริ่มงาน.....	19
3.2.2 ขั้นตอนการอบรมให้เป็นօสเทนไนต์.....	20
3.2.3 ขั้นตอนสำหรับชุมชนแข็ง.....	21
3.2.4 ขั้นตอนการอบรมคืนตัว.....	21
3.2.5 ขั้นตอนการทดสอบความแข็ง.....	22
3.2.6 ขั้นตอนการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาค.....	22
3.2.7 ขั้นตอนการหาซีเมนไต์.....	24
3.2.8 ขั้นตอนการหาปริมาณօสเทนไนต์เหลือค้าง.....	24

บทที่

4 ผลการทดลองและการอภิปราย	26
4.1 การตรวจสอบโครงสร้างฯลฯภาค	26
4.2 การหาปริมาณซีเมนต์ที่ไม่ละลาย.....	32
4.3 การหาปริมาณออกซิเจนในต์เหลือค้าง.....	34
4.4 ความแข็งภายในห้องผ่านกรองวิธีทางความร้อน.....	40
 5 บทสรุป.....	42
 รายการข้างอิง.....	43
 ภาคผนวก.....	44
ภาคผนวก ก.....	45
ภาคผนวก ข.....	48
ภาคผนวก ค.....	54
ภาคผนวก ง.....	56
ภาคผนวก จ.....	58
ภาคผนวก ฉ.....	60
 ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์.....	61

สารบัญตาราง

	หน้า
ตารางที่ 2.1 ส่วนผสมทางเคมีของเหล็กกล้า AISI 52100 (%โดยน้ำหนัก)	4
ตารางที่ 2.2 ส่วนผสมทางเคมีของวัสดุ เหล็กกล้าเครื่องมือพิเศษ เกรด L2 (%โดยน้ำหนัก).....	4
ตารางที่ 3.1 ส่วนประกอบทางเคมีของ เหล็กกล้า AISI 52100 (%โดยน้ำหนัก).....	19
ตารางที่ 3.2 สมบัติของน้ำมันชูบแข็ง.....	19
ตารางที่ 4.1 ค่าในการคำนวณของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในร์ 800°C และออบคืนตัว.....	34
ตารางที่ 4.2 ผลการคำนวณของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในร์ 800°C และออบคืนตัว.....	34
ตารางที่ 4.3 ค่าในการคำนวณของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในร์ 815°C และออบคืนตัว.....	35
ตารางที่ 4.4 ผลการคำนวณของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในร์ 815°C และออบคืนตัว.....	35
ตารางที่ 4.5 ค่าในการคำนวณของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในร์ 845°C และออบคืนตัว.....	36
ตารางที่ 4.6 ผลการคำนวณของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในร์ 845°C และออบคืนตัว.....	36
ตารางที่ 4.7 ค่าในการคำนวณของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในร์ 860°C และออบคืนตัว.....	37
ตารางที่ 4.8 ผลการคำนวณของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในร์ 860°C และออบคืนตัว.....	37
ตารางที่ 4.9 ค่าในการคำนวณของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในร์ 900°C และออบคืนตัว.....	38
ตารางที่ 4.10 ผลการคำนวณของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในร์ 900°C และออบคืนตัว.....	38
ตารางที่ 4.11 ความเข้มข้นของคาร์บอนและปริมาณมาร์เกอร์ต่อความแข็ง โดย M คือ มาร์เกอร์.....	41
ตารางที่ 4.1 ผลการคำนวณค่า theoretical integrate intensity เมื่อใช้เป้าคราเมียม.....	57

ตารางที่ ฉบับที่ ค่าเฉลี่ย (\bar{x}) และค่าเบี่ยงเบนมาตรฐาน (SD) ของปริมาณซีเมนต์
ของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอุณหภูมิในต่างๆและอบศีนตัว.....60

สารบัญภาพ

หน้า

รูปที่ 2.1	แผนภูมิสมดุลของเหล็กกล้า AISI 52100ที่เปลี่ยนแปลงไป	
	จากแผนภูมิสมดุลเหล็ก- คาร์บอนเดิม.....	5
รูปที่ 2.2	ช่วงอุณหภูมิการเกิด marrow ในเหล็กกล้า 14 ชนิด.....	7
รูปที่ 2.3	ความสัมพันธ์ระหว่าง อุณหภูมิการอบให้เป็นօอสเทนในต์และอุณหภูมิ M_s	8
รูปที่ 2.4	แผนภูมิ T.T.T. สถานประกอบทางเคมี 1.02%C, 0.36 %Mn, 0.20%Ni, 1.41%Cr อุณหภูมิการอบให้เป็นօอสเทนในต์ 845°C	9
รูปที่ 2.5	การลดลงของความแข็งกับอุณหภูมิการอบคืนตัว.....	10
รูปที่ 2.6	โครงสร้าง ซีเมนไต์ กลมภายในหลังผ่านกระบวนการทำให้ได้ซีเมนไต์กลม (a) โครเมียม0.5% (b) โครเมียม1.5% กัดผิวด้วยสารละลาย Klemm's reagent.....	11
รูปที่ 2.7	ผลของปริมาณโครเมียมต่อความแข็ง □ แสดงถึงโครงสร้างเม็ดกลม ● แสดงถึงโครงสร้างเพรล์ไลต์	12
รูปที่ 2.8	ผลของเวลาแพ็ต่อการเปลี่ยนแปลงปริมาณ ซีเมนไต์ ข้อมูลมาจาก Dilatometry, โครงสร้างจุลภาคและมาจากการคำนวณ.....	13
รูปที่ 2.9	ผลของอุณหภูมิการอบให้เป็นօอสเทนในต์ ต่อความแข็ง Series A โครงสร้างเริ่มต้นเป็น เพรล์ไลต์ และ ป্রายุเทกตอยด์ซีเมนไต์ Series B โครงสร้างเริ่มต้นเป็น เพรล์ไลต์.....	14
รูปที่ 2.10	ผลของอุณหภูมิการอบให้เป็นօอสเทนในต์ ต่อขนาดเกรนօอสเทนในต์ โครงสร้างเริ่มต้นเป็น เพรล์ไลต์ และ ป্রายุเทกตอยด์ซีเมนไต์ Series B โครงสร้างเริ่มต้นเป็น เพรล์ไลต์.....	14
รูปที่ 2.11	รูปร่างของ ซีเมนไต์ ในชิ้นงานที่มีปริมาณ 0.009% ฟอสฟอรัส, ภาพจาก TEM เตรียมชิ้นงานด้วยเทคนิค Replica extract	15
รูปที่ 2.12	รูปร่างของ ซีเมนไต์ ในชิ้นงานที่มีปริมาณ 0.023% ฟอสฟอรัส, ภาพจาก TEM เตรียมชิ้นงานด้วยเทคนิค Replica extract	15
รูปที่ 2.13	อุณหภูมิอบให้เป็นօอสเทนในต์ 840°C เวลา 30 นาที เย็นตัวเร็วด้วยน้ำมันและอบคืนตัว 175°C กัดผิวด้วยสารละลาย natal 2% (ก) 190x (ข) 1250x	16
รูปที่ 2.14	ความแข็ง (H) และปริมาณօอสเทนในต์เหลือค้าง (RA) ที่อุณหภูมิอบให้เป็นօอสเทนในต์ต่างๆ.....	17

รูปที่ 3.1 ชิ้นงานขนาด 25x25x25 มม. ที่นำมาเจาะรู ขัดผิวและอบคุณแล้ว.....	20
รูปที่ 3.2 ชิ้นงานที่ผูกลวดทวนความร้อน สำหรับเข่วนชิ้นงาน ขณะผ่านกระบวนการหีททางความร้อน.....	20
รูปที่ 3.3 การแขวนชิ้นงานภายในเตา Muffle โดยแขวนชิ้นงานไว้ที่กีกกลางเตา.....	21
รูปที่ 3.4 ตำแหน่งของการแขวนชิ้นงานและเทอร์โมมิเตอร์ขณะทำการซุบชิ้นงาน ด้วยตัวกลางซุบแข็งสำหรับน้ำมันซุบแข็งจะใช้ Hot plate 1 ตัวในการให้ความร้อน	
(ก) side view (ข) top view.....	23
รูปที่ 3.5 กราฟแสดงผลจากเครื่องรังสีเอกซ์แบบเลี้ยวเบนภายหลัง背景 background แล้ว.....	25
รูปที่ 4.1 โครงสร้างจุลภาคเริ่มต้นของชิ้นงานซีเมนタイト์กลมบนเนื้อพื้นเฟอร์ไรต์ (200x) (ก) กัดผิวด้วยสารละลาย nital 2% (ข) กัดผิวด้วยสารละลาย Klemm.....	27
รูปที่ 4.2 อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในต์ต่างๆและอบคืนตัวกัดผิวของชิ้นงาน ด้วยสารละลาย nital 2%, 200x (ก) 800°C (ข) 815°C (ค) 845°C (ง) 860°C.....	29
รูปที่ 4.2 (ต่อ)อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในต์ต่างๆและอบคืนตัวกัดผิวของชิ้นงาน ด้วยสารละลาย nital 2%, 200x (ก) 800°C (ข) 815°C (ค) 845°C (ง) 860°C.....	30
รูปที่ 4.3 อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในต์ 900°C และอบคืนตัว (ก) กัดด้วยสารละลาย nital 2%, 200x (ข) 800°C (ค) 815°C (ง) 860°C.....	31
รูปที่ 4.4 บริษัทซีเมนタイト์กลมที่ไม่ละลายเมื่อบนให้เป็นอสเทนในต์ที่อุณหภูมิต่างๆ.....	32
รูปที่ 4.5 ชิ้นงานที่ถูกซุบแข็งและอบคืนตัว (200x) (ก) กัดด้วยสารละลาย nital 2%(ข) กัดด้วยสารละลาย Klemm	33
รูปที่ 4.6 ผลจากเครื่องรังสีเอกซ์หลังอบ แล้วของชิ้นงาน ใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในต์ 800°C และอบคืนตัว.....	34
รูปที่ 4.7 ผลจากเครื่องรังสีเอกซ์หลังอบ แล้วของชิ้นงาน ใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในต์ 815°C และอบคืนตัว.....	35
รูปที่ 4.8 ผลจากเครื่องรังสีเอกซ์หลังอบ แล้วของชิ้นงาน ใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในต์ 845°C และอบคืนตัว.....	36
รูปที่ 4.9 ผลจากเครื่องรังสีเอกซ์หลังอบ แล้วของชิ้นงาน ใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในต์ 860°C และอบคืนตัว.....	37
รูปที่ 4.10 ผลจากเครื่องรังสีเอกซ์หลังอบ แล้วของชิ้นงาน ใช้อุณหภูมิอบให้เป็นอสเทนในต์ 900°C และอบคืนตัว.....	38

รูปที่ 4.11 ผลการคำนวณหาปริมาณออกซเทนในต์เหลือค้างเมื่ออบให้เป็นออกซเทนในต์ที่อุณหภูมิต่างๆ.....	39
รูปที่ 4.11 ความแข็งเมื่ออบให้เป็นออกซเทนในต์ที่อุณหภูมิต่างๆ.....	40
รูปที่ ก.1 ชิ้นงานโครงสร้างจุลภาค ชีเมนไตร์บันเนื้อพื้นเฟอร์ไรต์กัดผิวด้วยสารละลายต่างกัน 200x (ก) สารละลาย Beraha (ข) สารละลาย Klemm	45
รูปที่ ก.2 ชิ้นงานโครงสร้างจุลภาค ชีเมนไตร์บันเนื้อพื้นเฟอร์ไรต์กัดผิวด้วยสารละลาย Klemm ใช้เวลาต่างกัน 200x (ก) 1 นาที (ข) 1.5 นาที.....	46
รูปที่ ก.3 MnS ขนาดต่างกันในชิ้นงานที่ยังไม่ขูบแข็ง 500x (ก) ขนาดใหญ่ (ข) ขนาดเล็ก.....	47
รูปที่ ข.1' โครงสร้างจุลภาคเริ่มต้นของชิ้นงานชีเมนไตร์บันเนื้อพื้นเฟอร์ไรต์ กัดผิวด้วย สารละลาย nital % (ก) 100x (ข) 200x.....	48
รูปที่ ข.2 โครงสร้างจุลภาคเมื่ออุณหภูมิอบให้เป็นออกซเทนในต์ที่ 800°C และอบคืนตัว กัดผิวด้วยสารละลาย nital % (ก) 100x (ข) 200x.....	49
รูปที่ ข.3 โครงสร้างจุลภาคเมื่ออุณหภูมิอบให้เป็นออกซเทนในต์ที่ 815°C และอบคืนตัว กัดผิวด้วยสารละลาย nital % (ก) 100x (ข) 200x.....	50
รูปที่ ข.4 โครงสร้างจุลภาคเมื่ออุณหภูมิอบให้เป็นออกซเทนในต์ที่ 845°C และอบคืนตัว กัดผิวด้วยสารละลาย nital % (ก) 100x (ข) 200x.....	51
รูปที่ ข.5 โครงสร้างจุลภาคเมื่ออุณหภูมิอบให้เป็นออกซเทนในต์ที่ 860°C และอบคืนตัว กัดผิวด้วยสารละลาย nital % (ก) 100x (ข) 200x.....	52
รูปที่ ข.6 โครงสร้างจุลภาคเมื่ออุณหภูมิอบให้เป็นออกซเทนในต์ที่ 900°C และอบคืนตัว กัดผิวด้วย สารละลาย nital % (ก) 100x (ข) 200x.....	53
รูปที่ ก.1 โครงสร้างจุลภาคหลังขูบแข็งและอบคืนตัวกัดผิวด้วยสารละลายต่างกัน 200x (ก) nital 2% (ข) natal 2%+picral (ค) สารละลาย Klemm (ง) สารละลาย Beraha....	54
รูปที่ ง.1 กราฟแสดงผลจากเครื่องรังสีเอกซ์แบบเลี้ยวเบนของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นออกซเทนในต์ 900°C และอบคืนตัวใช้ความเร็วในการ scan 2°/นาที.....	56
รูปที่ ง.2 กราฟแสดงผลจากเครื่องรังสีเอกซ์แบบเลี้ยวเบนของชิ้นงานใช้อุณหภูมิอบให้เป็นออกซเทนในต์ 900°C และอบคืนตัวใช้ความเร็วในการ scan 2°/นาที.....	56
รูปที่ จ.1 ระนาบสมมติที่ตัดในรูปถูกบางส่วน พื้นที่แรเงาคือพื้นที่ของเฟส.....	58