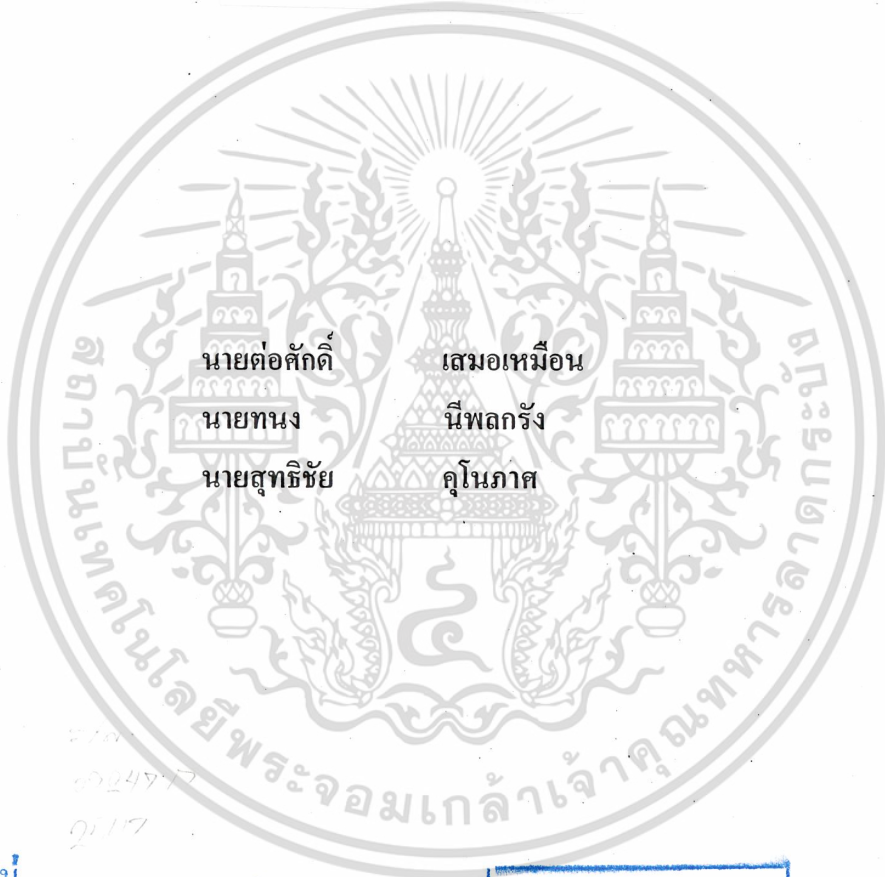


การศึกษาปัจจัยในการกลิ้งที่มีผลต่อความแข็ง
ของผิวชิ้นงาน AISI 1045



นายต่อศักดิ์
นายทง
นายสุทธิชัย

เสมอเหมือน
นี่พลกรัง
คุณเภาศ

2547
602477
2547

เลขหมู่.....
เลขทะเบียน..... 61832
วัน,เดือน,ปี 2 1 ก.ค. 2549

b. 11603256
i.

ปริญญานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต
สาขาวิศวกรรมอุตสาหการ คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง
ปีการศึกษา 2547

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

**A STUDY ON PARAMETERS AFFECTING SURFACE
HARDNESS OF AISI 1045 STEEL MACHINED
BY TURNING MACHINE**



**MR. TORSAK SAMERMURN
MR. TANONG NEEPONKANG
MR. SUTTICHAİ KUNOPAS**

**A THESIS SUBMITTED IN PARTIAL FULFILLMENT
OF THE REQUIREMENT FOR DEGREE OF
BACHELOR OF ENGINEERING IN INDUSTRIAL ENGINEERING
FACULTY OF ENGINEERING
KING MONGKUT'S INSTITUTE OF TECHNOLOGY LADKRABANG
ACADEMIC YEAR 2004**

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง
ใบรับรองปริญญาโท

หัวข้อปริญญาโท

การศึกษาปัจจัยในการกลึงที่มีผลกระทบต่อความแข็งของผิวชิ้นงาน AISI 1045
A STUDY ON PARAMETERS AFFECTING SURFACE HARDNESS OF
AISI 1045 STEEL MACHINED BY TURNING MACHINE

นักศึกษา

นายต่อศักดิ์ เสมอเหมือน	รหัสประจำตัว	45015893
นายทง นีพลกรัง	รหัสประจำตัว	45015894
นายสุทธิชัย คุโนภาส	รหัสประจำตัว	45015916

หลักสูตร

วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมอุตสาหกรรม

อาจารย์ผู้ควบคุมปริญญาโท


(ดร.กรณชัย กัลยาศิริ)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

หัวข้อปริญญานิพนธ์

การศึกษาปัจจัยในการกลิ้งที่มีผลกระทบต่อความแข็งของผิวชิ้นงาน AISI 1045

นักศึกษา

นายต่อศักดิ์ เสมอเหมือน

นายทนง นีพลกรัง

นายสุทธิชัย คุโนภาส

หลักสูตร

วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมอุตสาหกรรม

สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง

ปีการศึกษา

2547

อาจารย์ผู้ควบคุมปริญญานิพนธ์

ดร.กรรณชัย กัลยาศิริ

บทคัดย่อ

ปริญญานิพนธ์ฉบับนี้เป็น การศึกษาความสัมพันธ์ระหว่างปัจจัยในงานกลิ้งที่มีผลกระทบต่อความแข็งที่ผิวชิ้นงาน โดยมีสมมติฐานว่า ขณะที่ทำการกลิ้ง มี แรง ความเค้น และ ความเครียด กระทำกับชิ้นงานตลอดเวลา ซึ่งจะส่งผลต่อคุณสมบัติทางกลของชิ้นงาน โดยการค้นคว้าข้อมูลด้าน โลหะวิทยา และด้านการปฏิบัติงานกลิ้ง พบว่ามีทฤษฎีที่เกี่ยวข้องกับโครงการ อยู่ 2 กลุ่ม คือ กลุ่มแรกกล่าวถึงความร้อนและความเค้นที่เกิดในงานกลิ้งไม่มีผลกระทบต่อชิ้นงาน กับอีกหนึ่งทฤษฎีคือ ความร้อนและความเค้นจะส่งผลต่อคุณสมบัติของชิ้นงาน จากความขัดแย้งของทฤษฎีดังกล่าวจึงได้ตั้งสมมติฐานในการทดลอง และออกแบบการทดลองเพื่อวิเคราะห์ข้อมูลทางสถิติ ซึ่งปัจจัยในงานกลิ้งที่นำมาศึกษา คือ ความเร็วตัด อัตราการป้อน ระยะป้อนลึก และสารหล่อเย็น โดยทำการออกแบบการทดลองเชิงแฟคทอเรียลในการทดสอบสมมติฐาน ซึ่งผลจากการศึกษาพบว่า ความเร็วรอบ ระยะป้อนลึก และน้ำหล่อเย็น มีผลต่อ ความแข็งที่ผิวชิ้นงาน โดยเมื่อเพิ่มความเร็วยรอบ และระยะป้อนลึกในการกลิ้งมากขึ้น จะส่งผลให้เกิดผิวชิ้นงานที่ผ่านการกลิ้งมีค่าความแข็งเพิ่มมากขึ้น ในขณะที่เดียวกันถ้าใช้สารหล่อเย็นช่วยในการกลิ้งจะทำให้ความแข็งผิวของชิ้นงานที่ผ่านการกลิ้งมีค่าลดลง เมื่อทราบปัจจัยที่มีผลต่อความแข็งผิวชิ้นงานแล้ว จึงทำการสร้างสมการทางคณิตศาสตร์โดยใช้การวิเคราะห์การถดถอย เพื่อใช้ทำนายค่าความแข็งผิวชิ้นงานในระดับของปัจจัยที่แตกต่างกัน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Thesis Title A Study on Parameters Affecting Surface Hardness of AISI 1045 Steel
Machined by Turning Machine

Student Mr. Torsak Samermurn
Mr. Tanong Neeponkang
Mr. Suttichai Kunopas

Degree Bachelor of Engineering in Industrial Engineering
King Mongkut's Institute of Technology Ladkrabang

Academic Year 2004

Thesis Advisor Dr. Kannachai kanlayasiri

ABSTRACT

This thesis deals with a study on parameters affecting hardness of AISI 1045 steel machined by a turning machine. The hypothesis is that during machining force, stress and strain always act on the workpiece. From the literature in metallurgy and machining theory, are two groups of finding relating to machinical properties of the workpiece during machining. The first one states that the heat and stress generated during machining do not affect the workpiece but the second proposes the opposite result. Since these two groups of finding are different, this thesis is performed to study this ambiguity. The main factors studied in this thesis are cutting speed, depth of cut, feed and coolant. The experimental design strategy is factorial design. The finding is that the cutting speed, depth of cut and coolant have significant effect on surface hardness as the cutting speed and depth of cut increase. However if the coolant is used, the surface hardness is decreased. Finally an empirical model is developed by statistical regression technique to predict the surface hardness.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กิตติกรรมประกาศ

ปริญญานิพนธ์เรื่อง การศึกษาปัจจัยในการกลิ้งที่มีผลกระทบต่อความแข็งแรงของผิวชิ้นงาน AISI 1045 ฉบับนี้ สำเร็จลุล่วงได้ดีนั้น เนื่องมาจากความร่วมมือร่วมใจของสมาชิก ภายในกลุ่มทุกท่าน ทางคณะผู้จัดทำจึงใคร่ขอขอบคุณ คร.ภรณ์ชัย กัลยาศิริ อาจารย์ผู้ควบคุมปริญญานิพนธ์ที่มีส่วนสำคัญในการให้คำปรึกษาและให้คำแนะนำในการแก้ไข ปัญหาต่างๆ ที่เกี่ยวกับปริญญานิพนธ์ ทั้งในด้านทฤษฎีและปฏิบัติ

ทางคณะผู้จัดทำขอขอบคุณ รศ. พรศักดิ์ อรรถวานิช หัวหน้าภาควิชาวิศวกรรมอุตสาหการ สถาบัน เทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง ที่กรุณาให้คำแนะนำเรื่องการทดสอบความแข็งแรงของชิ้นงาน ขอขอบคุณอาจารย์พลชัย โชติปราชญกุล ที่ให้คำแนะนำและจัดหาวัสดุสิ่งทั้งสแตนคาร์ไบด์ เพื่อใช้ในปริญญานิพนธ์ ครั้งนี้ และที่ขาดเสียมิได้ ขอขอบคุณ คุณ สมศักดิ์ นาคอุดม ผู้จัดการโรงงาน บริษัท ยันม่า เอสพี จำกัด ที่ให้คณะ ผู้จัดทำได้เดินทางไปใช้เครื่องทดสอบความแข็งแรงที่บริษัท และสุดท้ายต้องขอคุณบุคคลทุกท่านที่ได้กล่าวถึงในที่นี้ที่มี ส่วนเกี่ยวข้องและเอื้อเพื่อข้อมูลที่จำเป็นต่อการศึกษาในครั้งนี้ ทางคณะผู้จัดทำจึงใคร่ขอขอบพระคุณอย่างสูงไว้ ณ โอกาสนี้

นาย ต่อศักดิ์ เสมอเหมือน

นาย ทนง นีพลกรัง

นาย สุทธิชัย คุโนภาส

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย.....	ก
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ.....	ข
กิตติกรรมประกาศ.....	ค
สารบัญ.....	ง
สารบัญตาราง.....	ช
สารบัญรูป.....	ซ
บทที่ 1 บทนำ.....	1
1.1 วัตถุประสงค์ของโครงการ.....	1
1.2 สมมติฐานของโครงการ.....	1
1.3 ขอบเขตของโครงการ.....	1
1.4 ประโยชน์ที่ได้รับ.....	2
บทที่ 2 แนวคิดและทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง.....	3
2.1 ทฤษฎีด้านโลหะวิทยา.....	3
2.1.1 คุณสมบัติทางกลของเหล็กกล้า.....	3
2.1.2 ความเค้น.....	3
2.1.3 ผลของความเค้นตกค้าง.....	6
2.1.4 การเสียรูปเชิงกล.....	7
2.1.5 พลังงานที่ใช้มีการทำให้เสียรูปทางกล.....	8
2.1.6 การเสียรูปแบบคงรูปของโลหะหลายผลึก.....	9
2.1.7 ความแข็ง.....	9
2.1.8 ความสมบูรณ์ของผิวหน้า.....	11
2.1.9 การศึกษาโครงสร้างของโลหะ.....	12
2.2 ทฤษฎีด้านปฏิบัติการกลึง.....	14
2.2.1 เครื่องกลึง.....	14
2.2.2 ความลึกในการตัด และอัตราป้อน.....	14
2.2.3 ความเร็วตัด.....	14
2.2.4 มีดกลึง.....	16
2.2.5 การหล่อเย็น.....	17

เอกสารนี้ใช้ 3 ทฤษฎีทางสถิติที่ใช้ในการวิเคราะห์ข้อมูล การศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านอื่น

ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญ(ต่อ)

	หน้า
2.3.1 การเก็บรวบรวมข้อมูล.....	17
2.3.2 แหล่งข้อมูล.....	18
2.3.3 ประชากร.....	18
2.3.4 สิ่งตัวอย่าง	18
2.3.5 มาตรการวัดของข้อมูล.....	18
2.3.6 การแจกแจงความน่าจะเป็นแบบปกติ.....	19
2.3.7 การแจกแจงแบบ F.....	20
2.3.8 หลักการวิเคราะห์การถดถอย.....	20
2.3.9 หลักการพื้นฐานของการวิเคราะห์ความแปรปรวน.....	20
2.3.10 การวางแผนการทดลอง.....	21
2.3.11 ความหมายของค่าต่างๆที่ใช้ในการทดลอง.....	22
2.3.12 การออกแบบการทดลองแบบแฟคทอเรียล.....	24
2.3.13 ขั้นตอนในการวางแผนการทดลอง.....	25
บทที่ 3 ขั้นตอนการดำเนินงาน.....	26
3.1 การออกแบบการทดลอง.....	26
3.1.1 วัสดุและอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดลอง.....	27
3.1.2 การเลือก ระดับของปัจจัย.....	29
3.2 ทำการทดลอง และเก็บผล.....	30
3.2.1 เตรียมชิ้นงาน.....	30
3.2.2 ทำการทดลอง.....	31
3.2.3 การเก็บผลการทดลอง.....	32
บทที่ 4 ผลการดำเนินงาน.....	34
4.1 การวิเคราะห์ผลทางสถิติ.....	34
4.1.1 การวิเคราะห์ความแปรปรวน.....	34
4.1.2 การวิเคราะห์การถดถอย.....	39
4.2 การศึกษาโครงสร้างของชิ้นงาน.....	42

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญ(ต่อ)

	หน้า
บทที่ 5 สรุปผลและข้อเสนอแนะ	44
5.1 สรุปผล	44
5.2 ข้อเสนอแนะ	45
หนังสืออ้างอิง	46
ภาคผนวก ก	ผก 1
ภาคผนวก ข	ผข 1
ภาคผนวก ค	ผค 1



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญตาราง

	หน้า
ตารางที่ 2.1 ความเร็วตัด โดยใช้มีดกลึงทั้งสแตนเลสคาร์ไบด์.....	15
ตารางที่ 2.2 การทดสอบความแม่นยำของของ สมการการลดถอย.....	40
ตารางที่ ผก 1 คุณสมบัติของเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลาง: AISI 1045.....	ผก 2
ตารางที่ ผก 2 จุดวิกฤติของเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลาง: AISI 1045.....	ผก 2
ตารางที่ ผก 3 คุณสมบัติทางกายภาพของเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลาง: AISI 1045.....	ผก 2
ตารางที่ ผก 4 คุณสมบัติทางกลของเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลาง AISI 1045.....	ผก 3
ตารางที่ ผก 5 ใบรับประกันคุณภาพของเหล็กกล้าที่ใช้ทำการทดลอง.....	ผก 4
ตารางที่ ผข 1 ตารางการเก็บผลการทดลอง.....	ผข 2
ตารางที่ ผข 2 ตารางเวลาดำเนินการรวมของคมตัด.....	ผข 8
ตารางที่ ผข 3 ตารางการเก็บผลเพื่อทดสอบความแม่นยำของสมการ.....	ผข 14



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญรูป

หน้า

รูปที่ 2.1 มุมการตัดเฉือนโลหะ.....	4
รูปที่ 2.2 ภาพถ่ายของซี่เฟืองที่ถูกตัดเฉือน.....	5
รูปที่ 2.3 การกระจายความร้อนขณะกลึงงาน.....	5
รูปที่ 2.4 ภาพแสดงรอยแยกซี่เฟืองรอบๆ รอยแตกร้าวจากการล้าตัวของเพลลา.....	7
รูปที่ 2.5 ลักษณะการเสียรูปของโลหะ.....	7
รูปที่ 2.6 การอัดตัวของเกรน.....	9
รูปที่ 3.1 มีดกลึงที่ใช้ในการทดลอง.....	27
รูปที่ 3.2 Insert ที่ใช้ในการทดลอง.....	28
รูปที่ 3.3 เครื่องกลึงที่ใช้ในการทดลอง.....	28
รูปที่ 3.4 เครื่องทดสอบความแข็งที่ใช้ในการทดลอง.....	29
รูปที่ 3.5 ชิ้นงานทดลอง.....	30
รูปที่ 3.6 ลักษณะการทำงาน.....	31
รูปที่ 3.7 ลักษณะการทำงาน.....	31
รูปที่ 3.8 ชิ้นงานที่ผ่านการกลึง.....	32
รูปที่ 3.9 การเก็บค่าความแข็ง.....	32
รูปที่ 3.10 การ Calibrate หัวกด.....	33
รูปที่ 4.1 กราฟส่วนตค้ำกับลำดับชิ้นงานที่เก็บข้อมูล.....	34
รูปที่ 4.2 Normal Probability Plot.....	35
รูปที่ 4.3 การพล็อตส่วนตค้ำกับค่าที่ถูกฟิต.....	35
รูปที่ 4.4 อิทธิพลหลักของปัจจัยต่างๆที่ส่งผลต่อค่าความแข็ง.....	38
รูปที่ 4.5 อันตรกิริยาของปัจจัยต่างๆ.....	39
รูปที่ 4.6 ความสัมพันธ์ของค่าความแข็งที่วัด ได้จริงกับค่าที่คำนวณจากสมการ.....	41
รูปที่ 4.7 ลักษณะการเตรียมชิ้นงานเพื่อศึกษาโครงสร้างของโลหะ.....	42
รูปที่ 4.10 โครงสร้างของชิ้นงานที่ไม่ได้ผ่านการกลึงขึ้นรูป.....	43
รูปที่ 4.11 โครงสร้างของชิ้นงานที่ผ่านการกลึงขึ้นรูป.....	43

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 1

บทนำ

เครื่องกลึงเป็นเครื่องจักรกลที่ใช้กันแพร่หลาย และมีความสำคัญในงานอุตสาหกรรม ซึ่งในหนังสือหรือตำรา การปฏิบัติงานกลึง ยังมีได้มีการกล่าวถึงผลกระทบของปัจจัยต่างๆต่อความแข็งแรงของชิ้นงานมากนัก โดยในโรงงาน นี้จะเป็นการทดสอบสมมติฐานระหว่าง 2 ทฤษฎี คือ ทฤษฎีแรกกล่าวว่าความร้อนและความเค้นที่เกิดในงานกลึง ไม่มีผลกระทบต่อชิ้นงาน โดยที่ความร้อนที่เกิดขึ้นได้ออกไปกับเศษโลหะประมาณ 60% และเกิดกับเครื่องมือตัดประมาณ 30% และเกิดที่ผิวระนาบเฉือนประมาณ 10% ซึ่งทำให้ชิ้นงานเกิดการขยายตัวในแนวตั้งฉาก และอีกทฤษฎี คือ ความร้อนและความเค้นจะส่งผลกระทบต่อคุณสมบัติของชิ้นงาน โดยการที่นำชิ้นงานที่ผ่านการอบชุบแปรรูปโดยกรรมวิธีการกลึงที่ ผิดวิธีจะทำให้โครงสร้างของผิวหน้าชิ้นงานเกิดการเปลี่ยนแปลงเป็นโครงสร้างมาร์เทนไซต์ และเกิดการแตกเกิดขึ้น บนชิ้นงาน โดยในการศึกษานี้จะเป็นการใช้ความรู้ด้านสถิติวิศวกรรมและด้านโลหะวิทยาเข้าดำเนินการ

1.1 วัตถุประสงค์ของโรงงาน

1. เพื่อศึกษาถึงความสัมพันธ์ ระหว่าง อัตราป้อน , ระบ้อนลึก, ความเร็วตัด และสารหล่อเย็นที่มีผลต่อความแข็งแรงของผิวชิ้นงานที่ผ่านการขึ้นรูปโดยกรรมวิธีการกลึง
2. เพื่อเรียนรู้การประยุกต์ใช้วิชาสถิติมาแก้ปัญหาทางวิศวกรรม

1.2 สมมติฐานของโรงงาน

ขณะทำการกลึงย่อมมีความเค้นและความร้อนกระทำที่ผิวชิ้นงาน ซึ่งความเค้นและและความร้อนนี้อาจทำให้คุณสมบัติทางกลของชิ้นงานซึ่งเป็น โลหะเปลี่ยนไป ซึ่งในโรงงานจะใช้เหล็กเหล็กกล้า AISI 1045 ซึ่งมีความสามารถในการชุบแข็งได้ดีมาทำการทดลอง เพื่อทดสอบสมมติฐานดังกล่าวเป็นทดสอบสมมติฐานว่าปัจจัยในงานกลึง คือ ความเร็วตัด อัตราการป้อน ระยะเวลาป้อน และสารหล่อเย็น มีผลต่อความแข็งแรงของผิวชิ้นงานหรือไม่

1.3 ขอบเขตของโรงงาน

1. กลึงชิ้นงานด้วย มีดกลึงทั้งสแตนคาร์ไบด์ กับเหล็กกล้า AISI 1045
2. เก็บข้อมูลค่าความแข็งแรงของผิวชิ้นงานที่ได้จากเงื่อนไขการกลึงที่ต่างกัน
3. วิเคราะห์ผลทางสถิติเพื่อหาปัจจัยในการกลึงที่ส่งผลกระทบต่อความแข็งแรงของผิวชิ้นงาน
4. สร้างสมการทางคณิตศาสตร์เพื่ออธิบายความสัมพันธ์ระหว่างปัจจัยต่างๆที่มีผลต่อความแข็งแรงของผิวชิ้นงาน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

1.4 ประโยชน์ที่ได้รับ

1. ทราบความสัมพันธ์ของปัจจัยในงานกลึงที่ส่งผลต่อคุณสมบัติของชิ้นงาน
2. เป็นแนวทางในการศึกษาแก่ผู้ที่สนใจศึกษาในหัวข้อที่ใกล้เคียง
3. เป็นเอกสารอ้างอิงแก่ผู้ปฏิบัติงานกลึง
4. มีความเข้าใจในวิชาสถิติสำหรับงานวิศวกรรม



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 2

แนวคิดและทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง

ในบทนี้จะกล่าวถึงแนวความคิดแนวและทฤษฎีที่เกี่ยวข้องกับปริญญานิพนธ์ โดยจะแบ่งเป็น 3 ส่วนใหญ่ๆ คือ โลหะวิทยา ทฤษฎีงานกลึง และทฤษฎีส่วนที่เกี่ยวข้องกับสถิติที่ใช้วิเคราะห์ข้อมูล

2.1 ทฤษฎีด้านโลหะวิทยา

2.1.1 คุณสมบัติทางกลของเหล็กกล้า

ปริมาณธาตุคาร์บอนที่ผสมอยู่ในเหล็กกล้า จะมีผลต่อคุณสมบัติในด้านความแข็งเพิ่มขึ้น เมื่อเหล็กมีปริมาณคาร์บอนสูงไม่เกิน 2 % และความแข็งแรงสูงสุดเมื่อเหล็กมีปริมาณคาร์บอนเท่ากับ 0.83% แต่เหล็กมีคาร์บอนมากกว่าหรือน้อยกว่า 0.83% จะทำให้ค่าความแข็งลดลง ส่วนคุณสมบัติ ด้านความเหนียวหรือความต้านทานแรงกระแทกเมื่อเหล็กมีปริมาณคาร์บอนเพิ่มขึ้นบางครั้งก็กล่าวได้ว่าเหล็กยังมีปริมาณคาร์บอนมากจะทำให้เหล็กมีความแข็งสูง แต่เปราะหักง่าย ทนแรงกระแทกต่ำ

คุณสมบัติของเหล็กกล้าไม่ได้ขึ้นอยู่กับปริมาณคาร์บอนอย่างเดียว แต่ขึ้นอยู่กับคุณสมบัติของภาค รูปแบบโครงสร้างผลึกและการกระจายตัวของผลึกด้วย ในที่นี้จะกล่าวถึงผลของรูปแบบโครงสร้างผลึกจะเห็นได้ว่าโครงสร้างเฟอร์ไรท์ ทำให้เหล็กอ่อน มีเปอร์เซ็นต์การยืดตัว (% Elongation) และ เบอร์เซินการลดขนาด (%Reduction Area) ได้มาก ในเหล็กจะมีโครงสร้างเฟอร์ไรท์ได้ก็ต้องมีปริมาณคาร์บอนต่ำ โครงสร้างซีเมนไตท์ทำให้เหล็กมีความแข็งแรงสูง แต่เปราะแข็งง่าย มักเกิดในเหล็กที่มีปริมาณคาร์บอนสูง โครงสร้างเพิร์ลไรท์กับซีเมนไตท์รวมกันทำให้เหล็กทนแรงดึงสูง แต่ในเหล็กที่เรานำมาใช้งานส่วนมากจะไม่พบโครงสร้างใด เพียงโครงสร้างเดียว มักจะพบโครงสร้างผสมกันอาจจะมีเฟอร์ไรท์มากเพิร์ลไรท์น้อย หรือ เพิร์ลไรท์มาก และซีเมนไตท์น้อย เป็นต้น ก็จะทำให้เหล็กมีคุณสมบัติแตกต่างกัน

2.1.2 ความเค้น

ทฤษฎีความเค้นที่เกี่ยวข้องกับปริญญานิพนธ์ สามารถแบ่งได้เป็น 2 ทฤษฎีดังนี้

2.1.2.1 ทฤษฎีที่ 1 ความเค้นและความร้อนที่เกิดจากการกลึงไม่ส่งผลกระทบต่อคุณสมบัติทางกลของชิ้นงานกล่าวได้ดังนี้

ทฤษฎีของ Lee และ Shaffer (George E Dieter, 1988)

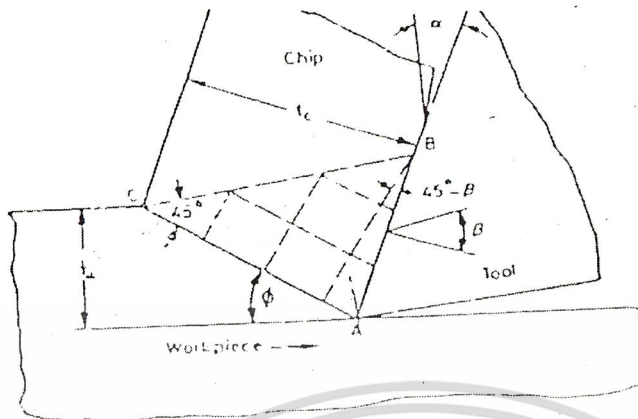
ทฤษฎีของ Lee และ Shaffer เป็นผลมาจากความพยายามที่ใช้ทฤษฎี Plasticity กับการตัดเฉ삭 ซึ่งสมมติฐานที่จำเป็นคือ

1. วัสดุชิ้นงานเข้าสู่การแปรรูปถาวร (Plastic Deformation) โดยไม่ผ่านช่วง Elastic และการแปรรูปเกิดขึ้นโดยมีความเค้นคงที่หรืออาจกล่าวได้ว่าเนื้อชิ้นงานไม่เกิด Work Hardening
2. คุณสมบัติของวัสดุไม่ขึ้นอยู่กับอัตราการแปรรูป
3. ไม่คำนึงถึงผลจากอุณหภูมิที่เพิ่มขึ้นในกระบวนการ

4. ไม่คำนึงถึงผลจากความเค้นจากความเร่งของวัสดุขณะเกิดการแปรรูป

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนลิขสิทธิ์โดยทางโรงเรียนเพื่อใช้ในการเรียนการสอนเท่านั้น กรุณาอย่าให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า

ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 2.1 มุมการตัดเฉือนโลหะ

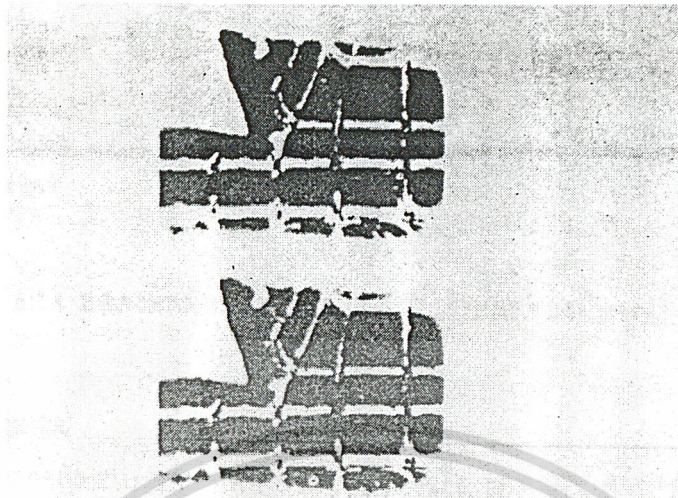
จากสมมติฐานนี้ เมื่อวัสดุเกิดการแปรรูปถาวรทันทีเมื่อเคลื่อนที่ถึงระนาบเฉือนจากการที่แรงในการตัดส่งผ่านจากเครื่องมือมายังระนาบเฉือน จึงทำให้เกิดการแปรรูปถาวร คือ ในเขตจำกัดขอบเขตหนึ่ง ในเขตการแปรรูปนี้ ระนาบที่เกิดความเค้นเฉือนสูงสุดจะทำมุมกัน 90 องศา เรียกว่า Slip Line เมื่อให้จุด B เป็นตำแหน่งสุดท้ายที่เศษโลหะสัมผัสกับผิวคายเศษโลหะ ดังนั้นเมื่อเศษโลหะเคลื่อนที่ผ่านระนาบ CB แล้วจะเกิดการแปรรูปเพิ่มขึ้นอีก

เพื่อวิเคราะห์พฤติกรรมของความเสียหายในการตัดโลหะ Zorev ได้สร้างแบบจำลองของการตัดจากชิ้นโดยเศษโลหะเป็นไปแบบต่อเนื่องและไม่เกิดการยึดติดคมมีด ในการตัดโลหะความเค้นจาก (Normal Stress) ที่กระทำบริเวณคมตัดมากพอที่จะทำให้พื้นที่สัมผัสจริง (Real Contact Area) เท่ากับพื้นที่สัมผัสปรากฏ (Apparent Contact Area) ในบริเวณใกล้กับคมตัดในบริเวณนี้เรียกว่า Sticking Region หลังจากช่วง Sticking Region ไปจนถึงตำแหน่งที่เศษโลหะผล่อออกจากผิวคายเศษโลหะรับความเค้นจากน้อยลง เนื้อของมันจึงเคลื่อนที่ไปบนผิวคายเศษโลหะได้ช่วงนี้เรียกว่า Sliding Region

จากผลการศึกษาโดยการใช้ Quick Stopping Device พบว่าในช่วง Sticking Region ผิวคานต่างของเศษโลหะที่สัมผัสกับผิวคายเศษโลหะ จะมีรอยที่เกิดจากการลื่นของเครื่องมือปรากฏว่า ซึ่งเป็นข้อพิสูจน์ว่าเนื้อส่วนที่ไม่เกิดการเคลื่อนที่เมื่อเป็นเช่นนี้การกระจายตัวของความเค้นเฉือนในช่วง Sticking Region จึงคงที่และเมื่อพ้นช่วงนี้ออกไปจะค่อยๆลดลงเรื่อยๆจนเป็นศูนย์

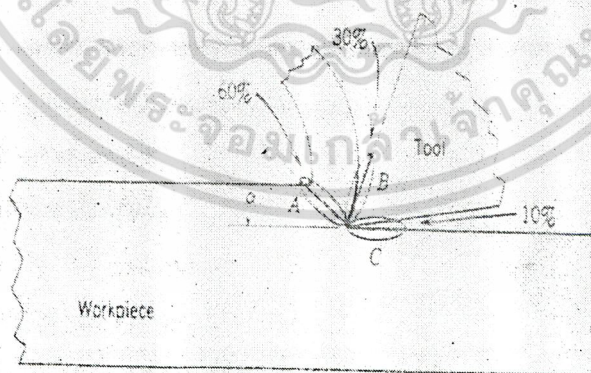
จากรูปที่ 2.2 เป็นการเปรียบเทียบรูปแบบของความเค้นที่เกิดในการตัด โลหะวิธีหนึ่ง ซึ่งเป็นภาพถ่ายของซีฟิ่งที่ถูกตัดด้วยอัตราเร็ว 0.25 เมตรต่อวินาที โดยถ่ายที่อัตราการถ่ายภาพ 7200 ภาพต่อวินาทีที่ความห่างของเส้นในภาพ 1.27 มม. ซึ่งเมื่อการตัดเกิดขึ้น จะเกิดการอัดตัวของเส้นในแนวตั้งที่ยังความขนานไว้ ลักษณะนี้แสดงให้เห็นว่ากริยาของการตัดทำให้เกิดการขยายตัวของซีฟิ่งไปในทิศทางตั้งฉากกับแนวการตัดซึ่งมุมเฉือนอาจใช้ที่ขนาด 45 องศา

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 2.2 ภาพถ่ายของซี่เฟืองที่ถูกตัดเฉือน

จากการวิจัยทำให้ทราบว่า 97% ของงานที่ใส่เข้าไปในการตัดจะถูกแปรไปให้เป็นความร้อนซึ่งการกระจายความร้อน แสดงได้รูปที่ 2.3 โดยขณะที่มีมุมเฉือนเพิ่มขึ้น ความร้อนที่เกิดขึ้นบนระนาบเฉือน A จะลดลงเนื่องจากการไหลแบบพลาสติกจะเกิดความเค้นในระยะทางสั้นกว่าการเพิ่มมุมเฉือนนี้ทำได้โดยการใช้สารหล่อเย็นและการลดแรงเสียดทานระหว่างเศษและเครื่องมือตัด รวมทั้งการใช้เครื่องมือที่ได้รับการเจียรนัยอย่างถูกต้อง อย่างไรก็ตามอัตราเร็วตัดจะมีผลกระทบต่ออุณหภูมิมากที่สุด



รูปที่ 2.3 การกระจายความร้อนขณะกลึงงาน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.1.2.2 ทฤษฎีที่ 2 ความเค้นและความร้อนที่เกิดขึ้นในกระบวนการกลึงมีผลต่อคุณสมบัติชิ้นงาน (วีระพันธ์ สิทธิพงศ์, 2533)

สาเหตุของการเกิดความเค้นนี้อาจเกิดได้ 2 สาเหตุโดยสาเหตุใดสาเหตุหนึ่งก็ได้ อาจเกิดได้จากชิ้นงานถูกกระทำด้วยแรงกล เช่น การขึ้นรูปหรือการกลึงแต่งด้วยเครื่องมือกลแบบหยาบหรือรุนแรง ส่วนอีกสาเหตุหนึ่งเกิดได้จากชิ้นงานถูกกระทำด้วยความร้อนซึ่งเรียกความเค้นชนิดนี้ว่า ความเค้นเนื่องจากความร้อน เช่น ชิ้นงานถูกเชื่อมหรืองานหล่อโลหะ ความเค้นเหล่านี้ถ้าไม่ทำการแก้ไข อาจจะเป็นสาเหตุทำให้ชิ้นงานเสียหายภายหลัง เช่น

-ทำให้ชิ้นงานบิดงอในขณะที่การชุบแข็งหรือเมื่อนำไปใช้งาน

-ทำให้ชิ้นงานแตกหักในระหว่างการชุบแข็งหรือเมื่อนำไปใช้งาน

-ชิ้นงานเกิดการแตกหักต่างๆที่นำมาใช้งานที่มีค่าความเค้นต่ำกว่าที่ได้ออกแบบไว้ (มีความแข็งแรงต่ำกว่าปกติที่ได้กำหนดไว้ในตารางทดสอบคุณสมบัติทางกลของโลหะนั้น)

ตัวอย่างการเกิดความเค้นตกค้างของชิ้นงานที่ผ่านการกลึงด้วยเครื่องมือกลอย่างรุนแรงจะเกิดแรงกระทำหรือความเค้นขึ้นภายในเนื้อโลหะแต่จะไม่แสดงผลในขณะนั้น ซึ่งจะเห็นผลเมื่อนำชิ้นงานนั้นไปใช้งานหรือเมื่อนำไปชุบแข็งเพราะขณะที่ทำการอบเหล็กให้ร้อนขึ้นในกรรมวิธีชุบแข็ง เหล็กกล้าเมื่อได้รับความร้อนที่อุณหภูมิสูงขึ้นย่อมมีค่าความแข็งแรงต่ำลง ต่ำลงกว่าความเค้นตกค้างในชิ้นงาน และเมื่อนั้นความเค้นตกค้างก็จะแสดงผลออกมาโดยการดึงให้ชิ้นงานนั้นบิดงอได้ ดังนั้นจึงมีข้อสังเกตอย่างหนึ่งว่าก่อนทำการชุบแข็งจึงควรนำชิ้นงานที่กลึงหยาบไปอบลดความเค้นแล้วนำมากลึงละเอียดให้ได้ขนาด จากนั้นจึงนำไปชุบแข็งแล้วทำการตกแต่งครั้งสุดท้ายด้วยการเจียรในอีกครั้งหนึ่ง

ดังนั้นจึงสามารถกล่าวได้ว่าแรงทุกชนิดทำให้เกิดความเค้น โดยที่ความเค้นที่เกิดขึ้นสามารถจำแนกได้เป็น 2 ประเภทหลักๆได้แก่ ความเค้นฉากและความเค้นเฉือน ขนาดของความเค้นต้องไม่สูงกว่าค่าความแข็งของวัสดุ และความต้านทานแรงเฉือน เมื่อใดที่ความเค้นที่กระทำมากกว่าค่าต้านทานความเค้นนั้น การแตกหักจะเกิดขึ้น ในการตรวจสอบเครื่องมือแอร์พบว่าเบริงตัวสำคัญของแอร์คอมเพรสเซอร์มีร่องรอยของความเสียหาย ปรากฏตามร่องค้ำใน

2.1.3 ผลของความเค้นตกค้าง

ความเค้นตกค้าง คือ ความเค้นที่ปรากฏอยู่ที่จุดต่างๆ ของชิ้นส่วนแม้จะไม่มีแรงภายนอกมากระทำซึ่งอาจคิดมาตั้งแต่กรรมวิธีการผลิต หรือการปฏิบัติทางกลรูปแบบต่างๆดังตารางได้แสดงให้เห็นลักษณะของความเค้นตกค้างบนผิวหน้าโลหะที่ผ่านการปฏิบัติทางกลรูปแบบต่างๆโดยทั่วไปการมีความเค้นตกค้างจะให้ผลดีเมื่อความเค้นเหล่านี้มีทิศทางตรงข้ามกับแรงภายนอกที่มากระทำ ด้วยเหตุที่การแตกปริจะเกิดจากความเค้นดึงเท่านั้น ความเค้นอัดตกค้างจึงเป็นสิ่งที่พึงปรารถนาให้มีบนผิวโลหะได้ เช่น การชุบผิวแข็งแบบเติมไนโตรเจน การพ่นด้วยเปลวไฟ การใช้กระแสเหนี่ยวนำ และการเติมคาร์บอน ผลของการเชื่อมทำให้เกิดความเค้นดึงตกค้างจากการหดตัวของชิ้นส่วนที่เชื่อมจากระดับอุณหภูมิเชื่อมสู่อุณหภูมิห้องผลของความเค้นตกค้างจะมีมากขึ้นอยู่กับ ความแข็งของวัสดุ และบริเวณบนชิ้นโลหะที่ความเค้นเหล่านั้นจะตกค้างอยู่โดยทั่วไปวัสดุอ่อนและไม่มีความเค้นตกค้างจะหายไปเมื่อได้รับแรงในทิศตรงกันข้าม แต่ชิ้นส่วนมีปมและแข็ง จะยังคงมีความเค้นตกค้างอยู่บริบูรณ์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



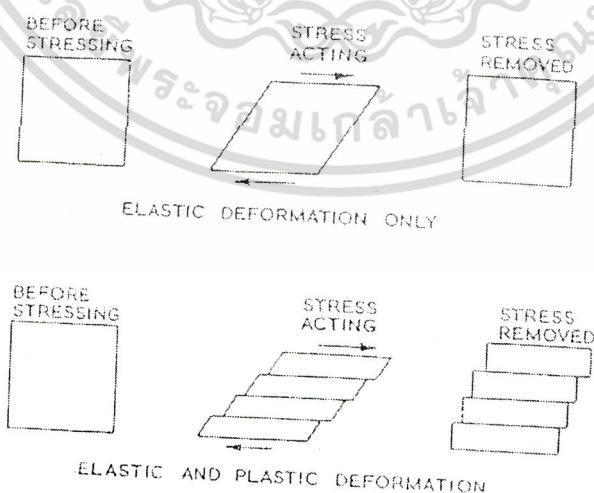
รูปที่ 2.4 ภาพแสดงรอยแตกที่เฟืองรอบๆ รอยแตกกว้างจากการล้าตัวของเพลลา

2.1.4 การเสียรูปเชิงกล

การเสียรูปของโลหะสามารถแบ่งออกได้ 2 ประเภท

1. การเสียรูปแบบยืดหยุ่น
2. การเสียรูปแบบพลาสติก

การเสียรูปแบบพลาสติกส่วนใหญ่เกิดจากการเลื่อน (Slip) การเลื่อนเกิดจากความเค้นเฉือนที่มีขนาดสูงถึงขนาดวิกฤต โครงสร้างผลึกแบบ FCC เกิดการเสียรูปโดยการเลื่อนได้ง่ายกว่า BCC และ HCP ถ้าประยุกต์ความเค้นแบบโลหะผลึกเดี่ยว เปรียบเทียบคล้ายกับกองเหรียญบาท เมื่อต้องการทำให้เหรียญบาทเลื่อนแยกจากกันต้องใส่ความเค้นที่มีขนาดมากกว่าความเสียดทาน



รูปที่ 2.5 ลักษณะการเสียรูปของโลหะ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ในโลหะผลึกเดี่ยวแรงที่ต้องใช้ในการทำให้เกิดการเลื่อนจะต้องมากกว่าความต้านทานของพันธะโลหะ ความเค้นเฉือนแตกแนวที่เกิดจากแรงกระทำบนโลหะผลึกเดี่ยว การเสียรูปแบบพลาสติกในวัสดุที่ สมบูรณ์จะสามารถเสียรูปได้โดยไม่จำกัดที่ความเค้นคราก (Yield Stress) คงที่ ส่วนในความเป็นจริงเมื่อโลหะเสียรูปจะเกิด Work Hardening ขึ้น การเลื่อนเกิดได้ง่ายเนื่องจากผลของ ดิสโลเคชัน ที่มีอยู่ในผลึก ดิสโลเคชัน คือ ความไม่สมบูรณ์หรือ ส่วนที่เกิดการบิดตัว การเคลื่อนย้ายที่ของดิสโลเคชันจะเป็น Step by Step แรงที่ใช้ทำให้เกิดการเลื่อนน้อยกว่าในทาง ทฤษฎีเป็นพันเท่า การเลื่อนเป็นผลจาก Edge Dislocation

การเลื่อนสามารถเกิดได้จากการเคลื่อนตัวของ Screw Dislocation คือ ทิศทางการเคลื่อนตัวของดิสโลเคชันจะ ตั้งฉากกับการเคลื่อนที่เลื่อน (Slip Step) หรือทิศทางการเลื่อนอาจเกิดจากผลของดิสโลเคชันทั้งสองแบบ ดังรูปที่ 2.5 ความเค้นที่ต้องใช้ในการทำให้เกิดดิสโลเคชันมีค่าสูงมากปรกติจะไม่เกิดจากการประยุกต์ความเค้นส่วนใหญ่จะเกิดจาก กระบวนการแข็งตัวและต่อมาเกิดในกระบวนการขึ้นรูปเย็น ดิสโลเคชันมีการเกิดขึ้นเองตามลักษณะที่เรียกว่า Frank - Read Source ดังนั้น ในโลหะที่ผ่านการทำ cold - Worked จำนวนดิสโลเคชันจะเพิ่มขึ้นมากมาย

ความสัมพันธ์ระหว่างแรงที่จำเป็นในการทำให้เริ่มเกิดดิสโลเคชันและแรงที่ใช้ในการทำให้เกิดดิสโลเคชัน เคลื่อนที่ สามารถอธิบายโดยการทดสอบแรงดึงกับ Whisker ของโลหะ Whisker เป็นส่วนที่มีลักษณะคล้ายเส้นขนเป็น ผลึกเดี่ยวซึ่งทำให้เกิดขึ้นภายใต้สภาวะการควบคุม ปรกติจะมีดิสโลเคชันเดี่ยวอยู่ในแนวแกนกลางตามความยาว ถ้า ประยุกต์ความเค้นดึงตามแนวแกนดิสโลเคชันไม่สามารถเลื่อน ได้และในขณะที่ไม่มีดิสโลเคชันอื่นผลึกของ โลหะนี้ยังไม่สามารถเกิดการคราก (Yield) ความเค้นจะลดลงมีค่าเพียงจำเป็นในการทำให้ดิสโลเคชันเคลื่อนที่ (y) และดิสโลเค ชันจะเกิดขึ้นใหม่อย่างรวดเร็วจึงเกิดการไหลแบบพลาสติกขึ้น

ผลึกหนึ่งๆ ใน Polycrystalline Metals เสียรูปโดยกลไกแบบเดียวกับโลหะผลึกเดี่ยวแต่เนื่องจากแต่ละผลึกมี การหักเหที่แตกต่างกันแบบไม่ตายตัวความเค้นเอนบนระนาบเลื่อนจะมีค่าวิกฤตในแต่ละผลึกที่ต่างกัน และการ ประยุกต์ต่างกันดังนั้นการเสียรูปของโลหะผลึกเดี่ยวกับแบบที่มีผลึกจำนวนมากจึงต่างกันดิสโลเคชันไม่สามารถ เคลื่อนตัวออกจากผลึกนั้นๆ ได้และจะขัดขวางกันและกัน (Jam) ด้วยเหตุผลดังที่กล่าวมาแล้ว Strain Hardening จึง เกิดขึ้นเร็วมากในโลหะหลายผลึกเมื่อเทียบกับผลึกเดี่ยว เมื่อผลึกมีขนาดเล็กกว่า Strain Hardening ก็ยังเกิดเร็วขึ้นเป็น ผลให้โลหะแข็งแรงมากขึ้นแต่ความเหนียวลดลง

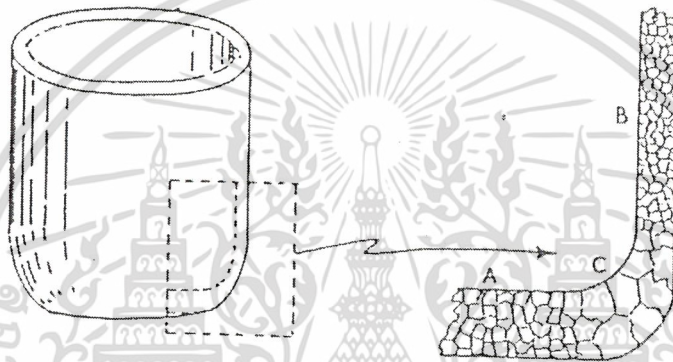
นอกจากการเสียรูปแบบการเลื่อนเกิดขึ้นในโลหะยังมีการเสียรูปแบบ Twinning เกิดขึ้นในโลหะที่มีระบบ การเลื่อนจำกัด เช่น โลหะที่มีโครงสร้างผลึกแบบ HCP Twinning เกิดจากการกระจัดอะตอมในระยะที่ไม่เท่ากัน

2.1.5 พลังงานที่ใช้มีการทำให้เสียรูปทางกล

การเสียรูปที่เกิดขึ้นในโลหะเป็นผลให้มีความแข็ง และ ความแข็งแรงเพิ่มขึ้นการเสียรูปแบบการเลื่อนหรือ Twinning เมื่อการเสียรูปมาถึงจุดหนึ่งและยังคงเพิ่มแรงโลหะจะเกิดการแตกเมื่อความแข็งและความแข็งแรงถึงขีด สูงสุดความเหนียวจะมีค่าสูงสุดเรียกว่าโลหะเกิด Work-Hardened เมื่อเกิดการเสียรูปขึ้นความสามารถที่จะเสียรูปต่อไป จะลดลงส่วนแรงที่ต้องใช้ในการทำให้เกิดการเสียรูปจะเพิ่มขึ้นดิสโลเคชันที่มีอยู่ทั้งหมดในขณะที่เริ่มประยุกต์ความ เค้นจะเคลื่อนตัวเข้าสู่ตำแหน่ง “Jammed” ในขณะที่ดิสโลเคชันใหม่เกิดขึ้นจากการเพิ่มความเค้นจนกระทั่งการเลื่อนที่ เกิดจากการเคลื่อนที่ของตัวดิสโลเคชันไม่เกิดต่อไป ที่จุดนี้เป็นจุดความต้านทานการเลื่อนสูงสุด (ความแข็งแรงและ ความแข็งสูงสุด) เมื่อเพิ่มความเค้นอีกจะเกิดการแตกหัก ซึ่งต้องนำไปทำการอบอ่อนแล้วจึงทำ Cold-Work อีกต่อไป ด้วย

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ในกระบวนการ Cold-Working ประมาณ 90% ของพลังงานเชิงกลจะเปลี่ยนเป็นพลังงานความร้อนในรูปของแรงภายในกระทำภายในผลึกอีก 10% ของพลังงานกลจะถูกเก็บไว้ในโลหะในรูปของพลังงานศักย์ และ 9% ของพลังงานศักย์ที่ใช้เกี่ยวข้องกับจำนวนดิสโลเคชันที่เกิดขึ้นพลังงานที่มีอยู่นี้เป็นผลจากการบิดตัวของ Lattice พลังงานศักย์อีก 1% จะอยู่ในส่วนความเค้นที่เหลืออยู่ การเพิ่มพลังงานในการแปรรูปเย็นจะเกิดปฏิกิริยาทางเคมีมากขึ้น ความต้านทานการกัดกร่อนจะลดลง ในส่วนบริเวณขอบเกรนจะมีพลังงานศักย์เพิ่มขึ้นเนื่องจากมี Extra micro - Stresses เกิดขึ้น ด้วยเหตุนี้บริเวณขอบเกรนจึงสามารถถูกกัดกร่อนได้เร็วกว่าส่วนอื่นมีผลทำให้เกิดการเร่งตัวของความเสียหายในระหว่างเม็ดผลึก พลังงานศักย์นี้เป็นส่วนที่ผลักดันให้เกิดการคืนตัว การเกิดผลึกใหม่และการเจริญเติบโตของเกรน



รูปที่ 2.6 การอัดตัวของเกรน

2.1.6 การเสียรูปแบบคงรูปของโลหะหลายผลึก

2.1.6.1 ผลของขอบเกรนต่อความแข็งของโลหะ

ขอบเกรนทำให้โลหะและโลหะผสมมีความแข็งแรงเพิ่มขึ้น โดยทำหน้าที่เป็นตัวกั้นดิสโลเคชัน ยกเว้นที่อุณหภูมิการประยุกต์ใช้งานเมื่อคำนึงถึงความแข็งเป็นสิ่งสำคัญ โลหะที่มีขนาดเกรนละเอียดกว่าจะมีความแข็งแรงมากกว่า ในระหว่างการเสียรูปแบบคงรูปของโลหะ ดิสโลเคชันจะเคลื่อนที่ไปตามระนาบเลื่อนเฉพาะไม่สามารถเคลื่อนตรงจากเกรนหนึ่งไปยังอีกเกรนหนึ่งเป็นเส้นตรง

2.1.6.2 ผลของการเสียรูปในขณะที่เกิดการเพิ่มความแข็งแรงของโลหะ

ความหนาแน่นของดิสโลเคชันเพิ่มขึ้นเมื่อการเสียรูปเพิ่มขึ้น ดิสโลเคชันจะเกิดขึ้นใหม่เนื่องจากการเสียรูปเย็นและจะมีอันตรกิริยากับดิสโลเคชันที่มีอยู่แล้ว ในขณะที่ความหนาแน่นของดิสโลเคชันเพิ่มขึ้นตามการเสียรูป ดิสโลเคชันจะเคลื่อนที่ผ่านดิสโลเคชันที่มีอยู่หนาแน่นแล้วได้ยากมากยิ่งขึ้น ดังนั้น จากการเพิ่ม การเสียรูป ทำให้โลหะมีความแข็งแรงเพิ่มขึ้น ซึ่งเรียกว่า Metal Work หรือ Strain Harden

2.1.7 ความแข็ง

ความแข็งคือ ความต้านทานของโลหะหรือวัสดุอื่นต่อการเจาะหรือการแทงของวัสดุอื่นที่แข็งกว่าโดยไม่เกิด Permanent Set ซึ่งเป็นลักษณะหนึ่งของความต้านทานการเปลี่ยนรูปของโลหะ โดยเราสามารถวัดค่าความแข็งได้จากเอกสารที่เป็นเอกสารทศวงวินสำหรับการศึกษาเพื่อการศึกษาเท่านั้น เมื่อนำมาใช้ในเชิงพาณิชย์เช่นในการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การทดสอบความแข็ง โดยในการทดสอบความแข็งจะใช้หัวกดชนิดพิเศษเมื่อกดลงไปครั้งแรกนั้นหัวกดจะสามารถทำให้เกิดการเปลี่ยนรูปร่างชั่วคราวและเปลี่ยนรูปร่างถาวรได้เล็กน้อยเมื่อกดให้ลึกลงไปอีกก็จะยังเกิดการเปลี่ยนรูปร่างมากขึ้น

2.1.7.1 การทดสอบความแข็งแบบรอกเวล

การทดสอบความแข็งแบบรอกเวลเป็นที่นิยมมากในอุตสาหกรรม เพราะทดสอบง่าย รวดเร็วและสามารถทราบค่าความแข็งได้โดยตรงจากเครื่อง โดยการอ่านค่าที่หน้าปัดที่ติดมากับเครื่องการทดสอบแบบรอกเวลในปัจจุบันมี 2 วิธีคือ

1. แบบธรรมดา แบ่งออกเป็นสเกล เอ ถึง วี เป็นเครื่องทดสอบความแข็งของ โลหะทั่วไป
2. แบบพิเศษ แบ่งเป็น 2 สเกลคือ สเกลเอ็นกับสเกลทีเป็นเครื่องที่สร้างขึ้นมาเพื่อใช้ทดสอบความแข็งของชิ้นงานที่มีขนาดเล็กและบางๆ ที่ไม่สามารถทดสอบได้ด้วยแบบธรรมดา

หัวกด (Indenter) ที่ใช้กับรอกเวลมี 2 แบบคือ

1. หัวกดลูกบอลเหล็กกล้า (Steel Ball) ใช้กับแบบธรรมดามีเส้นผ่านศูนย์กลาง $1/16$ นิ้ว, $1/18$ นิ้ว, $1/4$ นิ้ว และ $1/2$ นิ้ว ถ้าใช้กับแบบพิเศษมีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง $1/16$ นิ้วขนาดเดียว

2. หัวกดรูปกรวย (Cone) บางทีเรียกว่าเบรล (Brale) ที่ปลายทำด้วย เพชรหรือวัสดุอื่นที่มีความแข็งเท่าเพชรรวมที่ปลายหัวกด 120 องศา หัวกดแบบนี้ใช้ได้ทั้งแบบธรรมดาและแบบพิเศษ

น้ำหนัก (Load) ที่ใช้กดหัวกดมี 2 ชนิดคือ

1. น้ำหนักส่วนน้อยหรือแรงกดนำ (Minor Load) เป็นน้ำหนักที่ใช้เพื่อให้หัวกดสัมผัสกับหน้าชิ้นงานทดสอบ ถ้าเป็นการทดสอบแบบรอกเวลแบบธรรมดาใช้ 10 ก.ก. ส่วนการทดสอบรอกเวลแบบพิเศษใช้ 3 ก.ก.

2. น้ำหนักส่วนใหญ่ (Major Load) เป็นน้ำหนักที่ใช้เพื่อให้หัวกดกดลงไปบนเนื้อโลหะที่ทำการทดสอบ ถ้าเป็นการทดสอบแบบธรรมดาใช้ 50, 90, 140 ก.ก. น้ำหนักรวม (Total Load) เท่ากับ 60, 100 และ 150 ก.ก. ส่วนการทดสอบแบบพิเศษใช้ 12, 27 และ 42 ก.ก. น้ำหนักรวมเท่ากับ 15, 30 และ 45 ก.ก.

การทดสอบความแข็งแบบรอกเวล กระทำเป็น 2 ขั้นตอนคือ

ขั้นแรก ใช้แรงกดนำ (Minor Load) คือ 10 กิโลกรัมสำหรับการทดสอบแบบธรรมดาและ 3 กิโลกรัมสำหรับการทดสอบแบบพิเศษ โดยการหมุนให้แทนว่างชิ้นงาน เลื่อนขึ้นจนกระทั่งเข็มที่หน้าปัดเครื่องตรงกับเลข 0 เพื่อให้หัวกดสัมผัสกับผิวชิ้นงานทดสอบ

ขั้นที่สองเพิ่มแรงกดส่วนใหญ่ (Major Load) คือ 60, 100 หรือ 150 กิโลกรัม สำหรับการทดสอบแบบธรรมดา และ 15, 30 หรือ 45 กิโลกรัม สำหรับการทดสอบแบบพิเศษเพื่อให้น้ำหนักกดหัวกดลงไปบนเนื้อโลหะเป็นเวลา 10 - 30 วินาที จากนั้นก็ปลดน้ำหนักส่วนใหญ่ออก สังเกตดูเข็มยาวที่หน้าปัดเครื่องหยุดตรงตัวเลขใดหรือขีดใด ก็อ่านค่าความแข็งได้จากเข็มยาวที่ตัวเลขและสเกลของการทดสอบบนหน้าปัดเครื่อง

2.1.7.2 การเขียนค่าความแข็งแบบรอกเวล

1. แบบธรรมดา.

60HRC หรือ 60Rc

60 คือ ค่าความแข็ง

HR คือ

วิธีการทดสอบแบบรอกเวลชิ้นงานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

C คือ สเกลซี (Scale C)

85HRB หรือ 85 Rb

85 คือ ค่าความแข็ง

HR คือ วิธีการทดสอบความแข็งแบบรอกเวล

B คือ สเกลบี (Scale B)

2. แบบพิเศษ

75HR 30 N

75 คือ ค่าความแข็ง

HR คือ วิธีการทดสอบแบบรอกเวล

30 คือ น้ำหนักกดมาตรฐาน เท่ากับ 30 กิโลกรัม

N คือ สเกล เอ็น (Scale N)

62HR45T

62 คือ ค่าความแข็ง

HR คือ วิธีการทดสอบแบบรอกเวล

45 คือ น้ำหนักกดมาตรฐาน เท่ากับ 45 กิโลกรัม

T คือ สเกล ที (Scale T)

การทดสอบความแข็งแบบรอกเวลมีข้อจำกัดดังนี้

1. ก่อนทำการทดสอบความแข็งของชิ้นงานทดสอบ จะต้องตรวจสอบความเที่ยงตรงเครื่องทดสอบหรือเทียบค่ามาตรฐานจากแผ่นค่าความแข็งมาตรฐาน (Test Block) ทุกครั้ง
2. ผิวชิ้นงานที่นำมาทำการทดสอบจะต้องเรียบสะอาดและขนานกัน
3. การทดสอบความแข็งแบบรอกเวล ระยะห่างจากรอยกดและระยะห่างจากขอบชิ้นงานควรมีระยะห่างอย่างน้อย 3 มิลลิเมตร
4. ชิ้นงานที่ทำการทดสอบควรมีความหนาอย่างน้อย 10 เท่าของรอยกด
5. ควรทำการทดสอบความแข็งชิ้นงานอย่างน้อย 3 ครั้งต่อ 1 ชิ้น แล้วหาค่าความแข็ง

2.1.8 ความสมบูรณ์ของผิวหน้า

ขอบนอกสุดของวัตถุใดๆ ที่สัมผัสกับสภาพแวดล้อมจะเรียกว่าผิวหน้าและเมื่อทำการเปลี่ยนรูปผิวหน้าโดยใช้คมตัดที่มีประสิทธิภาพผิวหน้าที่เกิดขึ้นใหม่คือผิวสำเร็จ ผิวหน้านี้อาจทำการขยายขึ้นแล้วตรวจสอบจะพบว่าไม่มีลักษณะคล้ายคลึงกับภูเขาที่ขรุขระมากมายในสภาพเช่นเดียวกับที่พบในองค์ประกอบขนาดของรอยต่างๆที่เกิดจากการกลึงของเครื่องมือตัด

ความสำคัญของผิวสำเร็จในเทคโนโลยีของปัจจุบันมีอิทธิพลต่อผู้บริโภคและวิศวกร โดยในกระบวนการผลิตใดๆ ถ้าผลิตภัณฑ์ที่นำออกสู่ตลาดมีผิวสำเร็จที่ราคาของผลิตภัณฑ์ย่อมสูงขึ้นตามสภาพของผิวสำเร็จส่วนทางด้านวิศวกรรมนั้นพบว่าความล้า ความแข็ง ความแม่นยำของขนาดมิติและการถ่ายเทความร้อนนั้นจะตกอยู่ใต้อิทธิพลของผิวสำเร็จทั้งสิ้น

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ความหยาบของผิวสำเร็จอาจวัดได้โดยเครื่องมือทางอิเล็กทรอนิกส์ และการมองเห็น โดยนอกจากวิธีการทั้งสองนี้แล้วอุปกรณ์การวัดความหยาบยังสามารถทำได้ด้วยหลักการทางแสง ซึ่งใช้แสงตัดวงเข้าหาผิวหน้าโดยปราศจากการสัมผัสหรือจุดขีดที่ต้องเกิดขึ้น

2.1.9 การศึกษาโครงสร้างของโลหะ

การศึกษาโครงสร้างของโลหะ (Metallography) เป็นวิชาที่ว่าด้วยการศึกษาโครงสร้างของโลหะ โดยใช้กล้องจุลทรรศน์ (Microscope) เพื่อตรวจสอบชนิดของภาค (Phase) การกระจายตัวของภาค ตลอดจนลักษณะและขนาดของโครงสร้างผลึกนอกจากนี้ยังสามารถทราบถึงสภาวะของโลหะ การศึกษาโครงสร้างโลหะสามารถแยกออกได้ 2 ลักษณะ คือ โครงสร้างจุลภาค (Microstructure) และ โครงสร้างมหภาค (Macrostructure) การศึกษาโครงสร้างของโลหะจะมีประสิทธิภาพและคุณภาพขึ้นอยู่กับขั้นตอนการเตรียมชิ้นงานทดสอบ (Specimen) เป็นสำคัญ กล่าวคือ ชิ้นงานทดสอบจะต้องผ่านการปรับระดับผิวหน้าและขัดให้เรียบ ไม่มีรอยขีดข่วน มีลักษณะเป็นมัน ถ้าขั้นตอนการเตรียมไม่ดีก็ไม่สามารถวิเคราะห์หรือมองเห็นภาพด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้ชัดเจนและถูกต้อง ดังนั้นการเตรียมชิ้นงานจึงต้องอาศัยประสบการณ์เทคนิคประกอบและปัจจัยที่สำคัญอีกประการหนึ่ง คือการเตรียมการอย่างเป็นขั้นตอนรวมถึงสภาพการทำงานที่สะอาดระหว่างขั้นตอนการเตรียมการทั้งหมด

2.1.9.1 การเตรียมชิ้นงานทดสอบ

การเตรียมชิ้นงานทดสอบเพื่อการศึกษาโครงสร้างด้วยกล้องจุลทรรศน์แบ่งเป็นขั้นตอนดังนี้

1. การสุ่มตัวอย่างและการตัดชิ้นงานตัวอย่าง (Sample and Cut-off)
2. การขัดด้วยกระดาษทราย (Grinding)
3. การขัดมัน (Polishing)
4. การกัดด้วยสารละลายกรด (Etching)

1. การสุ่มตัวอย่างและการตัดชิ้นงานตัวอย่าง (Sample and Cut-off)

ชิ้นงานทดสอบที่จะนำมาตรวจสอบ โครงสร้างด้วยกล้องจุลทรรศน์ต้องคัดเลือกและสุ่มตัวอย่างให้เหมาะสมกับสิ่งที่ต้องการจะตรวจสอบ เช่น ต้องการตรวจสอบสาเหตุของการแตกหัก การตรวจสอบการกระจายตัวของภาคหาขนาดโครงสร้างผลึก ฯลฯ ของโลหะที่ผ่านกระบวนการผลิตแตกต่างกันจะมีลักษณะ โครงสร้างและคุณสมบัติทางกลแตกต่างกันด้วย

2. การขัดด้วยกระดาษทราย (Grinding)

ขั้นตอนการขัดผิวด้วยกระดาษทรายเป็นขั้นตอนที่สำคัญมากในการเตรียมชิ้นงานทดสอบ เนื่องจากการขัดกระดาษทรายเป็นการปรับระนาบผิวขัดให้ได้ระดับเรียกว่าเป็นการขัดหยาบเพื่อปรับระนาบและการขัดผิวให้เรียบเรียกว่าการขัดละเอียด

การขัดเริ่มต้นด้วยกระดาษทรายเบอร์หยาบก่อน คือกระดาษทรายเบอร์ 80-150 ในกรณีที่ชิ้นงานทดสอบผ่านการตัดด้วยเลื่อยมือหรือเครื่องเลื่อย การขัดด้วยกระดาษทรายมักขัดด้วยกระดาษทรายเบอร์ต่างๆจากหยาบ ไปจนกระทั่งละเอียดที่สุดคือเบอร์ 80, 240, 320, 400, 600, 800, 1000 และ 1200 ตามลำดับการขัดด้วยกระดาษทราย ไม่ควรขัดข้ามเบอร์สองเบอร์ การขัดด้วยกระดาษทรายใช้แรงกดให้พอเหมาะ ไม่ควรใช้แรงแม้เกินไปจะทำให้เกิดรอยขีดลึกเกินไป

ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ในการขัดจะใช้วิธีขัดเปียกโดยให้น้ำไหลผ่านกระดาษทรายตลอดเวลา เพราะน้ำจะช่วยพัดพาเอาเศษผงขัดออกจากผิวหน้าและช่วยหล่อลื่นไม่ให้ชิ้นงานทศสอบร้อน เมื่อเปลี่ยนกระดาษทรายแต่ละเบอร์ทิศทางการขัดต้องทำมุมกับรอยขัดของกระดาษทรายเบอร์เก่า 45° - 90° ทุกครั้ง

3. การขัดมัน (Polishing)

เป็นขั้นตอนการขัดผิวชิ้นงานทศสอบขั้นสุดท้ายเพื่อขจัดรอยขีดข่วนที่เกิดจากขั้นตอนการขัดผิวด้วยกระดาษทรายให้หมดไปและให้ผิวชิ้นงานเรียบเป็นมันเงา

การขัดมันกระทำโดยใช้ผ้าขัด (Polishing) กับผงขัดหรือสารขัด (Polishing Abrasive)

ผ้าขัดที่ดีควรมีคุณสมบัติดังต่อไปนี้

1. สามารถรับรองผงขัดหรือสารขัดได้ดี
2. สามารถใช้ได้นาน ไม่เกิดการเสียหายได้ง่าย
3. สะอาดปราศจากสารมลทินอื่นๆที่จะทำให้เกิดผลเสียต่อผิวชิ้นงาน
4. ไม่มีสารเคมีตกค้างอยู่ซึ่งอาจทำให้เกิดปฏิกิริยากับชิ้นงานทศสอบ

ผงขัดชนิดอลูมิเนียมออกไซด์ หรือมักเรียกว่า อลูมิน่า มีสูตรทางเคมี Al_2O_3 เป็นวัสดุที่มีความแข็งประมาณ 9 โมห์สเกล (Mohs scale 9) ใช้สำหรับขัดโลหะแข็งแบ่งได้ 2 ชนิด คือ ชนิดอัลฟาอลูมิน่า (Alpha Alumina) มีขนาด $0.3 \mu m - 0.5 \mu m$ มีความแข็งสูง ใช้สำหรับขัดมันหยาบหรือขัดมันก่อน กับชนิดแกมมาอลูมิน่า (Gamma Alumina) มีขนาด $0.1 \mu m - 0.5 \mu m$ มีความแข็งปานกลางและต่ำกว่าชนิดอัลฟา ใช้สำหรับขัดละเอียดหรือขัดมันขั้นสุดท้าย ชิ้นงานที่ผ่านการขัดมันเสร็จแล้วต้องล้างผิวขัดด้วยน้ำสะอาด และ แอลกอฮอล์แล้วเป่าให้แห้งด้วยเครื่องเป่าลม โดยเป่าด้วยลมร้อนก่อนเป่าด้วยลมเย็น

4. การกัดสารละลาย (Etching)

เพื่อให้ผิวชิ้นงานทศสอบเกิดลักษณะที่แตกต่างกัน เนื่องจากชิ้นงานประกอบด้วยภาคหลายภาคและหลายชนิด ภาคใดมีความต้านทานสูงกรดสามารถกัดได้น้อยและภาคใดมีความต้านทานต่ำกรดสามารถกัดได้ลึกกว่า ทำให้ผิวชิ้นงานเปลี่ยนเป็นขรุขระ เมื่อนำไปตรวจสอบด้วยกล้องจุลทรรศน์ แสงที่ส่องลงไปผิวที่ขรุขระสะท้อนแสงกลับมาคนละทาง เพราะผิวที่ถูกกัดกร่อนได้น้อยแสงสะท้อนกลับได้มาก การกัดกรดที่ได้ทำการทดลองคือการกัดกรดแบบขาว - ดำ เป็นการทำให้ผิวชิ้นงานขรุขระด้วยน้ำยาเคมีเพื่อต้องการให้ชิ้นงานเกิดการสะท้อนแสงได้แตกต่างกัน สารที่ใช้ในการทดลองคือ กรดไนตริก ปริมาณ 5% ผสมกับน้ำปริมาณ 95% หลังจากการกัดกรดเรียบร้อยแล้วนำชิ้นงานไปทำความสะอาดด้วยน้ำเปล่าและล้างด้วยแอลกอฮอล์แล้วเป่าด้วยลมร้อนและลมเย็นให้แห้ง

2.1.9.2 การตรวจสอบด้วยกล้องจุลทรรศน์

เป็นการใช้กล้องจุลทรรศน์ตรวจดู โครงสร้างภายในเนื้อโลหะเพื่อศึกษาโครงสร้างของโลหะนั้นๆ โดยใช้กำลังขยายตั้งแต่ 20-500 เท่าขึ้นไป

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.2 ทฤษฎีด้านปฏิบัติงานกลึง

2.2.1 เครื่องกลึง

เครื่องกลึงเป็นเครื่องกลที่ใช้กันอย่างแพร่หลาย และมีความสำคัญมากในงานอุตสาหกรรม เครื่องกลึงเป็นเครื่องมือกลที่ใช้ปฏิบัติงานรูปทรงกระบอก โดยการจับและหมุนงานด้วยหัวจับที่ติดอยู่กับแท่นหัวเครื่อง จากนั้นการป้อนเครื่องมือตัดที่ติดอยู่กับแท่นจับเครื่องมือตัดเลื่อนเข้ามาหาชิ้นงานตามแนวรัศมี จนได้ความลึกที่เหมาะสมแล้วจึงเลื่อนเครื่องมือตัดไปตามยาวของชิ้นงาน ชิ้นงานส่วนที่ไม่ต้องการจะถูกตัดออกในรูปของเศษโลหะ เหลือเฉพาะส่วนที่ต้องการไว้ตามแบบรูปร่าง และขนาดที่ต้องการ

งานกลึง คือ การตัดโลหะโดยให้ชิ้นงาน (Work Piece) หมุนรอบตัวเอง โดยมีดกลึงเคลื่อนที่เข้าหาชิ้นงาน การกลึงมีสองลักษณะใหญ่คือ

- การกลึงปาดหน้า คือ การตัดโลหะโดยให้มิดตัดชิ้นงานไปตามแนวขวาง (Across the Work)
- การกลึงปอก คือ การตัดโลหะโดยให้มิดตัดเคลื่อนที่ตัดชิ้นงานไปตามแนวขนานกับแนวแกนของชิ้นงาน ปัจจัยสำคัญที่ทำให้เกิดกระบวนการของการกลึงปอกคือ

1. อัตราป้อน (Feed Rate)
2. ความเร็วตัด (Cutting Speed)
3. ระยะเวลาป้อนลึก (Depth of Cut)
4. มีดกลึง (Cutting Tool)
5. ชิ้นงานที่ต้องการทำการตัดเฉือน (Workpiece)

2.2.2 ความลึกในการตัด และอัตราป้อน

ความลึกในการตัด (Depth of Cut) หมายถึง จำนวนที่เราป้อนมิดให้ลึกเข้าไปในเนื้องาน ในแต่ละเที่ยว ในการกลึงหยาก็จะทำการป้อนลึกมากกว่าการกลึงละเอียด

อัตราการป้อน (Feed) หมายถึงระยะทางที่มีดกลึงเคลื่อนที่ไปตามความยาวของชิ้นงานเมื่องานหมุนไปหนึ่งรอบ

การป้อนลึกในการตัด และอัตราการป้อน จะมีความสัมพันธ์กับความเร็วตัด เพราะมีดกลึงจะมีความสามารถในการตัดงานให้หลุดออกจากชิ้นงาน เป็นจำนวนหนึ่งนาที อาจจะเป็นลูกบาศก์มิลลิเมตรต่อนาที หรือ ลูกบาศก์นิ้วต่อนาที ตามแต่ชนิด รูปร่างและการลับมุมต่างๆ ของมีดกลึง ดังนั้นถ้าเราเพิ่มอย่างหนึ่งอย่างใดในสามอย่างนี้ เราก็จะต้องลดอย่างใดอย่างหนึ่งที่เหลือ หรือทั้งสองอย่างที่เหลือลง เพื่อให้ปริมาณการตัดโลหะในหนึ่งนาที มีจำนวนเท่ากับ ที่มีดกลึงสามารถจะกลึงได้ในหนึ่งนาที

2.2.3 ความเร็วตัด

ในขณะที่กำลังปฏิบัติงาน ความเร็วที่เกิดจากผิวงานหมุนผ่านคมมีดนั้น เราเรียกว่า ความเร็วตัดซึ่งจะมีหน่วยเป็นฟุตต่อนาที ในระบบอังกฤษ หรือเมตรต่อนาทีในระบบเมตริก การใช้ความเร็วตัดต่ำ อาจทำให้เกิดความร้อนน้อย มีดกลึงจะทนทานดี แต่เสียเวลามาก และผิวงานไม่เรียบเท่าที่ควร เนื่องจาก ผิวงานที่ถูกตัดออกมีเวลาที่ค้างผิวงานที่เหลือยู่ให้ขัดออก เกิดเป็นขุยขึ้น การใช้ความเร็วตัดที่สูงเกินไป จะเกิดความร้อนมาก มีดอาจเสียเร็วกว่าที่ควรจะเป็น ผิวงานก็จะไม่เรียบ และเสียเวลาแก้ไขอีกด้วย ความเร็วตัดที่เหมาะสมนั้น จะขึ้นอยู่กับองค์ประกอบที่เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สำคัญ 2 อย่างคือ ชนิดของวัสดุที่เป็นชิ้นงาน และชนิดของวัสดุที่เป็นมีดกลึง ว่าจะมีความแข็งแรงทนทานมากน้อยเพียงใด ได้มีผู้ทำการทดลอง ใช้มีดกลึงแต่ละชนิด ทำการกลึงวัสดุแต่ละอย่าง ด้วยความเร็วที่ต่างกัน เพื่อหาความเร็วตัดที่เหมาะสม คือความเร็วที่เร็วที่สุด และได้ผลงานที่ดีที่สุด แล้วบันทึกไว้เพื่อให้ผู้ปฏิบัติงานได้นำไปใช้เป็นแนวทางในการปฏิบัติ แต่ยังคงต้องคำนึงถึงองค์ประกอบอื่นๆ อีกบ้าง เช่น สภาพของเครื่องกลึง การหล่อเย็น ความมั่นคงในการจับชิ้นงาน ความเร็วตัดที่เหมาะสมดังกล่าว จะหาได้จากหนังสือตำราช่างกลโรงงานทุกเล่มแต่ละเล่มอาจจะแตกต่างกันไปบ้าง เพราะคุณสมบัติของมีดกลึงไม่เท่ากัน สภาพเครื่องไม่เหมือนกันทีเดียว และการตัดสินใจว่าความเร็วขนาดใดเหมาะสม อาจจะไม่เหมือนกัน แต่อย่างไรก็ตาม ความเร็วตัดของแต่ละเล่ม จะไปทำนองเดียวกัน และใกล้เคียงกัน

ตารางที่ 2.1 ความเร็วตัดโดยใช้มีดกลึงทั้งสแตนเลสคาร์ไบด์

วัสดุ	กลึงหยาบ		กลึงละเอียด	
	ฟุตต่อนาที	เมตรต่อนาที	ฟุตต่อนาที	เมตรต่อนาที
เหล็กหล่อสีเทา	120-200	36-60	350-400	105-120
เหล็กกล้าผสม	140-160	42-48	250-300	75-90
เหล็กหล่ออบ	250-300	75-90	30-400	90-120
เหล็กกล้าหล่อ	150-180	45-54	200-250	60-75
ทองเหลือง	600-1000	180-300	600-1000	180-300
บรอนซ์	600	180	1000	300
อลูมิเนียม	800	240	1000	300
เหล็กกล้าเหนียว	300-400	90-120	300-400	90-120

ที่มา : ไพโรจน์ สุธสุพรรณ (2527)

การคำนวณหาความเร็วรอบของเครื่องกลึง

ความเร็วตัดที่ได้จากตาราง มีหน่วยเป็นระยะทางใน 1 นาที คือ เป็นฟุตต่อนาที หรือ เมตรต่อนาที ผู้ปฏิบัติงานจะต้องนำค่าความเร็วตัด มาคำนวณรวมกับความโตของงานที่จะกลึง เพื่อหาความเร็วรอบของเครื่องกลึง ให้ได้ความเร็วตามตาราง

ในขณะที่มีดกลึงกำลังตัดงาน ความเร็วตัดที่เกิดขึ้นจะเท่ากับ เส้นรอบวงของชิ้นงาน คูณด้วยความเร็วรอบของชิ้นงาน หรือความเร็วรอบของเครื่องกลึง เช่น เส้นรอบวงของงานยาว 1 ฟุต งานจะหมุนด้วยความเร็ว 100 รอบต่อนาที ความเร็วตัดที่เกิดขึ้นจึงเท่ากับ 100 ฟุตต่อนาที จากความจริงนี้ สามารถนำมาทำเป็นสูตรสำเร็จ เพื่อใช้ในการคำนวณหาความเร็วรอบของเครื่องกลึง

ในระบบอังกฤษ อเมริกัน

$$\text{ความเร็วตัด (C.S.)} = \text{เส้นรอบวง} (\pi D) \times \text{จำนวนรอบต่อนาที (rpm.)}$$

$$\text{C.S.} = \pi D \times \text{rpm.} \quad (2.1)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$\text{rpm.} = \frac{C.S.}{\pi D} \quad (2.2)$$

แต่เนื่องจากในระบบอังกฤษ อเมริกัน ความเร็วตัดมีหน่วยเป็น ฟุตต่อนาที ความโตของงานวัดเป็น นิ้ว ดังนั้น

$$\text{rpm.} = \frac{12 \times C.S.}{\pi D} \quad (2.3)$$

- rpm. = ความเร็วรอบของเครื่องกลึง
 C.S. = ความเร็วตัดที่มีหน่วยเป็น ฟุต ต่อ นาที
 D = ความโตของชิ้นงานที่จะกลึง วัดเป็นนิ้ว

ระบบเมตริก

ในการคำนวณหาความเร็วรอบของเครื่องกลึงในระบบเมตริกนั้น มีหลักการเช่นเดียวกับในระบบอังกฤษ อเมริกัน ต่างกันเพียงหน่วยเท่านั้น

ความเร็วตัด (C.S.) = เส้นรอบวง (πD) \times จำนวนรอบต่อนาที (rpm.)

$$C.S. = \pi D \times \text{rpm.} \quad (2.4)$$

$$\text{rpm.} = \frac{C.S.}{\pi D} \quad (2.5)$$

แต่เนื่องจากในระบบเมตริก ความเร็วตัดมีหน่วยเป็น เมตรต่อนาที ส่วนความโตของงานวัดเป็น มิลลิเมตร จึงต้องทำให้เป็นหน่วย มิลลิเมตรต่อนาที

$$\text{rpm.} = \frac{1000 \times C.S.}{\pi D} \quad (2.6)$$

- rpm. = ความเร็วรอบของเครื่องกลึง
 C.S. = ความเร็วตัดที่มีหน่วยเป็น เมตร ต่อ นาที
 D = ความโตของชิ้นงานที่จะกลึง มิลลิเมตร ต่อ นาที

2.2.4 มีดกลึง

คือเครื่องมือที่ใช้ในการตัดเฉือนชิ้นงานให้เป็นรูปร่างต่างๆ ในกระบวนการกลึง มีดกลึงเป็นเครื่องมือที่มีความสำคัญมากสุด ในการปฏิบัติงานกับเครื่องกลึง เพราะมันจะเป็นตัวที่จะไปตัดเนื้อของชิ้นงานออก ชิ้นงานที่ได้จากการกลึง จะเรียบถูกต้อง ประหยัดเวลา และแรงงานเพียงใด ขึ้นอยู่กับประสิทธิภาพของมีดกลึง ประสิทธิภาพของมีดกลึงขึ้นอยู่กับ วัสดุที่ใช้ทำมีดกลึงว่า มีความแข็ง ทนความร้อน ทนต่อการเสียดสี ไม่สึกหรองง่าย ไม่เปราะ ทนต่อแรงกระแทกกระเทือนได้ดี มีรูปร่างลักษณะที่เหมาะสมกับงานที่จะกลึง มีการลับมุมต่างๆ ที่เหมาะสมกับวัสดุชิ้นงานแต่ละชนิด เพื่อให้ความคม และความทนทาน อย่างเต็มที่ มีดกลึงที่ไม่เหมาะสม จะต้องเสียเวลาในการกลึงงาน งานไม่เรียบร้อย ถอดออกมาลับบ่อยๆ มิฉะนั้นจะกลึงงานไม่เข้า เกิดการเสียดสี หรือดันชิ้นงานให้โค้งเกิดการคดงอ จัดหักได้ ดังนั้นผู้ปฏิบัติงานจะต้อง เลือกวัสดุที่เหมาะสม และลับให้มีรูปร่าง มีมุมต่างๆ ให้เหมาะสมกับร่างของชิ้นงาน และ ชนิดของวัสดุที่จะถูกกลึงด้วย

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.2.5 การหล่อเย็น

การหล่อเย็น มีความจำเป็นเมื่อ จะต้องปฏิบัติงานเป็นเวลานานๆ เพื่อให้สามารถใช้ความเร็วตัดได้สูง ให้ผิวที่เรียบขึ้น ทำให้มีดกลึงทนทานขึ้น หลักสำคัญของการหล่อเย็นก็คือ ลดความร้อนที่ชิ้นงานและมีดกลึง การหล่อเย็นยังทำให้การผลิตงานเป็นไปอย่างสะดวก รวดเร็ว อันเกิดจากการหล่อลื่นมีดกลึง ล้างเศษ โลหะ และกันสนิม

อุปกรณ์ที่ใช้ในการหล่อเย็น มีถังน้ำ เครื่องสูบน้ำ ท่อและก๊อกสำหรับเปิดน้ำ ไปที่งานและมีดกลึง รางน้ำที่ใช้แล้ว ท่อน้ำกลับถัง ที่รองเศษ โลหะ ถ้าไม่มีอุปกรณ์ดังกล่าวก็ใช้แปรง หรือขวดหยดก็ใช้ได้

ถ้ามีอุปกรณ์ที่ใช้หล่อเย็น ควรเปิดน้ำให้ราดลงบนงานกับมีด โดยใช้น้ำจำนวนมากที่ไหลช้าๆ จะดีกว่าเปิดน้ำแต่ไหลแรง และเปิดน้ำให้ตรงตำแหน่ง ที่เกิดการตัด อย่าให้น้ำไปราดที่มีดกลึง หรืองานแต่เพียงอย่างเดียว

2.2.5.1 ชนิดของของเหลวที่ใช้หล่อเย็น

1. น้ำมันหมู (Lard Oil) เป็นสิ่งที่ใช้ในการหล่อเย็นที่เก่าแก่ และดีที่สุด มีราคาแพง เหมาะเป็นพิเศษสำหรับที่ใช้ในการตัดเกลียว เจาะรูเล็กๆ คว้านรูด้วยดอกคว้าน ให้การหล่อลื่นที่ดี ยืดอายุการใช้งานของมีดกลึง ทำให้ผิวงานเรียบ และไม่เป็นสนิม

2. น้ำมันแร่ผสมกับน้ำมันหมู เป็นน้ำมันผสมระหว่าง น้ำมันหมูและน้ำมันปิโตรเลียม เหตุที่ใช้ น้ำมันแร่ผสมก็เพราะน้ำมันไม่แพง และมีคุณภาพดีเช่นเดียวกัน

3. น้ำมันแร่ เป็นน้ำมันปิโตรเลียม ที่ผสมสารเคมี ทำให้มีคุณภาพในการหล่อลื่นดีขึ้น มีคุณสมบัติต่อต้านการเชื่อมติดของเศษ โลหะ ไม่แพงเท่า น้ำมันหมู หรือน้ำมันผสม

4. น้ำมันชนิดผสมน้ำ เป็นน้ำมันแร่ที่นำมาปรับปรุงให้สามารถผสมเข้ากับน้ำได้ ราคาถูกมาก ลดความร้อนได้ดีกว่า น้ำมันหมู หรือน้ำมันแร่ผสมน้ำมันหมู แต่คุณสมบัติในการหล่อลื่นไม่ดี ใช้เฉพาะการกลึงหยาบๆ เมื่อหล่อเย็นแล้ว จะทิ้งคราบน้ำมันบางๆ บนผิวงาน ช่วยป้องกันสนิมได้บ้าง

5. น้ำโซดาผสม ราคาถูกที่สุดใน การหล่อเย็นดี แต่ไม่หล่อลื่น และเป็นสาเหตุให้เหล็กกล้า และเหล็กหล่อเป็นสนิม ที่ใช้กันทั่วไปใช้โซดาคาร์บอเนต 0.5 กิโลกรัม น้ำมันหมู 1 ควอร์ต สบู่อ่อน 1 ควอร์ต น้ำ 50 ลิตร ต้มให้เข้ากัน ประมาณครึ่งชั่วโมง

6. น้ำมันก๊าด (Kerosene) ใช้หล่อลื่น ในการตัดอลูมิเนียม ป้องกันไม่ให้เศษอลูมิเนียม ละลายติดคมตัด

2.3 ทฤษฎีทางสถิติที่ใช้ในการวิเคราะห์ข้อมูล

2.3.1 การเก็บรวบรวมข้อมูล

ในการศึกษาที่อาศัยสถิติ ข้อมูล เป็นสิ่งที่มีความสำคัญมากที่สุด เพราะจะเป็นตัวแทนในสิ่งเราต้องการศึกษา ซึ่งข้อมูลอาจได้มาจากประชากรหรือสิ่งตัวอย่างก็ได้ ซึ่งความหมายของข้อมูลคือ รายละเอียดหรือข้อเท็จจริงที่รวบรวมได้จากสิ่งที่เราสนใจ ซึ่งข้อมูลที่ได้ก็จะแตกต่างกันไปตามเรื่องที่ศึกษา ดังนั้นอาจจำแนกข้อมูลออกเป็นลักษณะใหญ่ๆ ได้ 2 ประเภท คือ

2.3.1.1 ข้อมูลเชิงคุณภาพ

ข้อมูลเชิงคุณภาพ (Qualitative Data) เป็นข้อมูลที่บอกถึงคุณภาพหรือลักษณะของสิ่งที่สนใจ ซึ่งลักษณะเฉพาะของกลุ่ม เช่น ข้อมูลเพศ สี อาชีพ เป็นต้น ข้อมูลนี้สามารถแทนด้วยเลขจำนวนเต็มแต่ตัวเลขไม่ได้มีค่าที่แท้จริงตามเอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลง 61832

ตัวเลขนั้น ดังนั้นข้อมูลนี้เมื่อแทนด้วยสัญลักษณ์จึงไม่สามารถสื่อความหมายให้เข้าใจได้มีไว้เพียงเพื่อแสดงถึงการแบ่งกลุ่มเท่านั้น ข้อมูลเชิงคุณภาพนี้มักจะมีมาตราวัดเป็นแบบแบ่งกลุ่ม (Nominal Scale) หรือแบบจัดอันดับ (Order Scale)

2.3.1.2 ข้อมูลเชิงปริมาณ

เป็นข้อมูลที่บอกให้ทราบถึงปริมาณของสิ่งที่เราสนใจ ข้อมูลนี้ให้ค่าที่แท้จริงของตัวเลขจำนวนจริงซึ่งข้อมูลนี้เมื่อมีค่าเป็นตัวเลขสัญลักษณ์ก็ยังสามารถสื่อความหมายให้เข้าใจได้ เช่น น้ำหนัก ส่วนสูง อุณหภูมิ เป็นต้น ข้อมูลเชิงปริมาณนี้มักจะมีมาตราวัดเป็นแบบช่วง (Interval Scale)

2.3.2 แหล่งข้อมูล

คือที่มาของข้อมูลที่สนใจซึ่งแบ่งได้เป็น 2 ประเภท คือ

1. ข้อมูลปฐมภูมิ (Primary Data) คือข้อมูลที่ได้จากแหล่งต้นกำเนิดเลย เช่น ข้อมูลที่ได้จากการทำการทดลอง การสัมภาษณ์ เป็นต้น

2. ข้อมูลทุติยภูมิ (Secondary Data) คือ ข้อมูลที่ได้จากแหล่งที่มีการรวบรวมไว้แล้วและเมื่อทำการวิจัยสนใจก็ไปรวบรวมข้อมูลมา

2.3.3 ประชากร

ประชากร (Population) หมายถึง หน่วยทุกๆหน่วยในเรื่องที่เราสนใจศึกษา หน่วยต่างๆในประชากรอาจหมายถึง บุคคล องค์กรต่างๆ สิ่งของ ฯลฯ และเรียกคุณสมบัติเชิงตัวเลขของประชากรว่า พารามิเตอร์ (Parameter) เช่น ค่าเฉลี่ยของประชากร (μ) ความแปรปรวนของประชากร (σ^2) ในการนิยามประชากรต้องสังเกตจาก สถานที่จริง และสิ่งของที่เป็นจริง

2.3.4 สิ่งตัวอย่าง

สิ่งตัวอย่าง (Sample) หมายถึง เซตย่อยของประชากร หรืออาจหมายถึงส่วนหนึ่งของประชากร โดยหากเราไม่สามารถรวบรวมสมาชิกทั้งหมดของประชากรได้ จึงจำเป็นต้องรวบรวมจากสิ่งตัวอย่างโดยสามารถดำเนินการได้ 2 วิธีการหลักๆ

1. การชักสิ่งตัวอย่างโดยอาศัยความน่าจะเป็น
2. การชักสิ่งตัวอย่างโดยไม่อาศัยความน่าจะเป็น

และจะเรียกคุณสมบัติเชิงตัวเลขของ สิ่งตัวอย่างว่า ค่าสถิติ (Statistics) เช่นค่าเฉลี่ยของสิ่งตัวอย่าง (\bar{X}) ค่าความแปรปรวนของสิ่งตัวอย่าง (S^2)

2.3.5 มาตราวัดของข้อมูล

การวิเคราะห์ข้อมูลทางสถิตินั้น การที่จะเลือกวิธีการวิเคราะห์ให้ถูกต้องนั้นจำเป็นที่จะต้องเข้าใจถึงมาตราวัดของค่าสังเกตเสียก่อนจึงจะสามารถเลือกวิธีการที่เหมาะสมและถูกต้องซึ่งมาตราวัดของข้อมูลแบ่งออกเป็น 4 ชนิดคือ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.3.5.1 มาตรการวัดแบบแบ่งกลุ่ม

คือ มาตรการวัดที่แสดงถึงการแบ่งเป็นกลุ่มๆ ของข้อมูลเท่านั้น ไม่ได้ต้องการแสดงถึงปริมาณที่แตกต่างกันอย่างไร เช่น ข้อมูลที่แสดงถึงเพศ สัญชาติ และ อาชีพ เป็นต้น มาตรการวัดนี้เป็นมาตรการที่ใช้วัดสำหรับข้อมูลที่มีการจำแนกประเภทเท่านั้น ไม่ได้บอกถึงความแตกต่างระหว่างกลุ่มว่ากลุ่มไหนหรือกลุ่มไหนน้อยกว่าแต่อย่างไร เพียงเพื่อต้องการแบ่งกลุ่มเท่านั้น ข้อมูลมาตรการวัดแบบแบ่งกลุ่มนี้การสรุปผลจากข้อมูลด้วยวิธีทางสถิติที่นิยมใช้คือ การหาค่าฐานนิยม (Mode) หรือแสดงอยู่ในรูปของสัดส่วนหรือร้อยละ และวิธีที่ไม่ใช้พารามิเตอร์

2.3.5.2 มาตรการวัดแบบจัดอันดับ

คือ มาตรการวัดที่แสดงถึงการแบ่งกลุ่ม ๆ ของข้อมูลโดยมุ่งเน้นที่จะชี้ถึงความแตกต่างของอันดับ (Order) แต่บอกไม่ได้ถึงสัดส่วนของระยะห่าง (Distance) และจุดเริ่มต้น (Origin) นั่นคือ บอกไม่ได้ว่ากลุ่มที่ 1 ห่างจากกลุ่ม 2 เท่ากับ กลุ่มที่ 2 ห่างจากกลุ่มที่ 3 เท่ากันหรือต่างกันหรือไม่ การสรุปผลจากข้อมูลที่นิยมใช้กันก็คือ การหาค่ามัธยฐาน (Median) หรือแสดงอยู่ในรูปของสัดส่วนหรือร้อยละ และวิเคราะห์ทางสถิติที่ไม่ใช้พารามิเตอร์แต่ในการวิจัยทางด้านสังคมจะอนุโลมให้หาค่าเฉลี่ย และในบางครั้งยังสามารถนำเอาวิธีการทางสถิติที่ใช้พารามิเตอร์ มาใช้ในการวิเคราะห์ข้อมูลอีกด้วยแต่จะมีความน่าเชื่อถือได้ค่อนข้างต่ำนั่นเอง

2.3.5.3 มาตรการวัดแบบเป็นช่วง

คือ มาตรการวัดที่สูงกว่ามาตรการวัดแบบแบ่งกลุ่มและมาตรการวัดแบบจัดอันดับนั่นคือได้นำเอาส่วนของระยะห่าง (Distance) มาพิจารณาด้วย แต่ยังคงไม่มีจุดเริ่มต้น (Origin) ที่แน่นอนหรือก็คือยังไม่มีศูนย์ที่แท้จริงนั่นเอง ข้อมูลที่เป็นมาตรการวัดแบบนี้สามารถหาค่าเฉลี่ยและแปรความหมายได้การสรุปผลจากข้อมูลก็นิยมใช้วิธีการวิเคราะห์ที่ใช้พารามิเตอร์

2.3.5.4 มาตรการวัดแบบกำหนดค่าอัตราส่วน

คือ มาตรการวัดที่สูงที่สุดเป็นมาตรการวัดที่คล้ายกับมาตรการวัดแบบช่วงนั่นคือ ได้นำเอาส่วนของระยะห่างมาพิจารณาด้วย แต่มาตรการวัดนี้จะต่างจากมาตรการวัดแบบช่วงตรงที่มาตรการวัดแบบนี้จะมีจุดเริ่มต้นที่แน่นอน หรือก็คือมีศูนย์ที่แท้จริงนั่นเอง คือถ้าค่าที่วัด ได้เป็นศูนย์ก็หมายความว่าไม่มีค่าอะไรเลย

2.3.6 การแจกแจงความน่าจะเป็นแบบปกติ

การแจกแจงแบบปกติมีชื่อเรียกอีกอย่างหนึ่งว่าการแจกแจงแบบเกาส์เซียน (Gaussian Distribution) เป็นการแจกแจงที่มีความสำคัญมากและและนิยมใช้กันมากที่สุดสำหรับตัวแปรสุ่มแบบต่อเนื่องเนื่องจากข้อมูลส่วนใหญ่มีการแจกแจงแบบปกติหรือใกล้เคียง

ถ้าให้ x เป็นตัวแปรสุ่มที่มีการกระจายตัวเป็นเส้นโค้งปกติแล้วจะเรียก x ว่าเป็นตัวแปรสุ่มปกติแบบปกติ ที่มีการแจกแจงความน่าจะเป็นแบบปกติ โดยมีค่าเฉลี่ยเท่ากับ μ และความแปรปรวน คือ σ^2

คุณสมบัติของการแจกแจงแบบปกติ

1. กราฟมีจุดยอดเพียงจุดเดียว

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2. โค้งปกติจะมีลักษณะสมมาตร โดยมีค่าเฉลี่ยเป็นจุดกึ่งกลาง ซึ่งแบ่งพื้นที่ออกเป็นสองส่วน โดยที่ครึ่งหนึ่งจะอยู่ทางซ้ายของจุดกึ่งกลางและอีกครึ่งหนึ่งของพื้นที่ใต้โค้งปกติจะอยู่ทางขวาของจุดกึ่งกลาง
3. ค่าเฉลี่ย มัชยฐาน และฐานนิยมจะเท่ากันและอยู่ที่จุดกึ่งกลาง
4. พื้นที่ใต้โค้งปกติจะมีค่าเท่ากับ 1

2.3.7. การแจกแจงแบบ F

การแจกแจงแบบ F เป็นการแจกแจงของตัวแปรเชิงสุ่มที่สร้างจากการแจกแจงแบบไคสแควร์ ดังนิยามต่อไปนี้คือ

ให้ U และ V เป็นตัวแปรเชิงสุ่มที่มีการแจกแจงแบบไคสแควร์ พร้อมด้วยองศาความเป็นอิสระเท่ากับ v_1 และ v_2 ตามลำดับ ถ้า U และ V เป็นตัวแปรสุ่มที่เป็นอิสระต่อกันแล้วตัวแปรเชิงสุ่ม $F = \frac{U/v_1}{V/v_2}$ จะมีการแจกแจงแบบ F พร้อมด้วยองศาความเป็นอิสระเท่ากับ v_1 และ v_2 ตามลำดับ

คุณสมบัติของการแจกแจงแบบ F

1. ตัวแปร F มีค่าตั้งแต่ 0 - ∞
2. โค้งการแจกแจงมีลักษณะเบ้ขวาโดยขึ้นอยู่กับองศาความเป็นอิสระ v_1 และ v_2

2.3.8 หลักการวิเคราะห์การถดถอย

หลักการวิเคราะห์การถดถอย หมายถึงกลวิธีทางสถิติหนึ่งที่ใช้วินิจฉัยและสร้างตัวแบบสำหรับความสัมพันธ์ของตัวแปรที่ให้ความสนใจ โดยที่ค่าถดถอย (Regression) จุดที่ข้อมูลมีแนวโน้มจะถดถอยเข้าหา ซึ่งจะมีความหมายเป็นค่าที่ควรจะเป็นของตัวแปรตอบสนองภายใต้เงื่อนไขที่กำหนด

ตัวแบบโดยทั่วไปสำหรับการวิเคราะห์การถดถอยนี้ได้มาจากการกำหนดตัวแปรอิสระจำนวน k ตัว ซึ่งจะต้องเป็นตัวแปรที่ควบคุมได้ โดยจะเรียกตัวแปรนี้ว่าตัวแปรถดถอย (Regressor) หรือ ตัวทำนาย (predictor) และเมื่อทำการกำหนดค่าของตัวแปรถดถอยค่าหนึ่งๆ แล้วจะทำการศึกษาถึงค่าของตัวแปรตามที่มีลักษณะของตัวแปรสุ่มและจะเรียกตัวแปรประเภทนี้ว่าตัวแปรตอบสนอง

ปกติแล้วตัวแปรตาม Y อาจเกี่ยวข้องกับตัวแปรถดถอย k ตัวซึ่งมีแบบจำลองคือ

$$Y = \beta_0 + \beta_1 x_1 + \beta_2 x_2 + \dots + \beta_k x_k$$

ซึ่งสมการรูปแบบนี้เรียกว่าแบบจำลองการถดถอยเชิงเส้นพหุคูณที่มีตัวแปรถดถอย K ตัว (Multiple Linear Regression model with k Regressor Variables) พารามิเตอร์ $\beta_j, j = 0, 1 \dots k$ ถูกเรียกว่าสัมประสิทธิ์การถดถอย

2.3.9 หลักการพื้นฐานของการวิเคราะห์ความแปรปรวน

การวิเคราะห์ความแปรปรวนนั้นเป็นวิธีทางสถิติที่ใช้ในการทดสอบการเปรียบเทียบค่าเฉลี่ยของประชากรตั้งแต่ 3 ประชากรขึ้นไป ซึ่งจะให้ผลดีและถูกต้องกว่าการนำค่าเฉลี่ยที่ต้องการเปรียบเทียบทีละคู่ โดยใช้ Z -test หรือ t -test เพราะถ้าทำการเปรียบเทียบทีละคู่จะทำให้โอกาสที่จะเกิดความคลาดเคลื่อนประเภทที่ 1 (Type 1 error, α) เพิ่มขึ้นเมื่อมีการทดสอบหลายๆครั้งแทนที่จะทำการทดสอบเปรียบเทียบค่าเฉลี่ยเพียงครั้งเดียว การวิเคราะห์ความแปรปรวนจะใช้สถิติ F ในการทดสอบ ซึ่งสถิติ F เป็นตัวสถิติที่ใช้ในการทดสอบเปรียบเทียบความแปรปรวนของประชากร 2 กลุ่มว่าเท่ากันหรือแตกต่างกันโดยที่หลักการของการวิเคราะห์ความแปรปรวนก็คือการพิจารณาความ

ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

แปรปรวนระหว่างกลุ่มกับความแปรปรวนภายในกลุ่ม ถ้าความแปรปรวนระหว่างกลุ่มมีค่าเท่ากับความแปรปรวนภายในกลุ่ม ก็จะส่งผลว่าค่าเฉลี่ยแต่ละประชากรไม่แตกต่างกัน ($\mu = \mu_2 = \dots = \mu_k$) แต่ถ้ามีความแตกต่างกันนั้นคือค่าความแปรปรวนระหว่างกลุ่มจะมีค่ามากกว่าค่าความแปรปรวนภายในกลุ่มก็จะส่งผลว่าค่าเฉลี่ยของประชากรแตกต่างกัน ยิ่งค่าเฉลี่ยของแต่ละประชากรแตกต่างกันมากเท่าไรก็ยิ่งส่งผลให้ค่าความแปรปรวนระหว่างกลุ่มมีค่ามากกว่าค่าความแปรปรวนภายในกลุ่มเท่านั้น หรือก็คือทำให้สถิติ F ซึ่งเป็นสถิติที่ใช้ทดสอบความแปรปรวนของประชากร 2 กลุ่มยังมีค่ามากขึ้น สถิติ F ที่หาได้จากตารางการวิเคราะห์ความแปรปรวนจะคำนวณได้จากค่า Mean Square ซึ่งก็คือ ค่า Sum of Square หารด้วยค่า Degree of freedom ของตัวมันเอง โดยการคำนวณจากการใช้ค่า Mean Square ระหว่างกลุ่มหารด้วย Mean Square ภายในกลุ่ม หรือก็คือการเปรียบเทียบความแปรปรวนของประชากร 2 กลุ่มนั่นเอง นอกจากนี้การวิเคราะห์ความแปรปรวน (Analysis of Variance : ANOVA) ก็คือการวิเคราะห์ข้อมูลทางสถิติของความสัมพันธ์ระหว่างตัวแปรตาม (Y) กับข้อมูลตัวแปรอิสระ (X_1, X_2, \dots, X_n)

$$Y_{ij} = \mu + x_i + \varepsilon_{ij}$$

โดยที่ข้อมูลของตัวแปรตามนั้นจะเป็นข้อมูลเชิงปริมาณ ได้แก่ข้อมูลจากมาตรวัดและแบบอัตราส่วน ในขณะที่ข้อมูลจากตัวแปรอิสระจะเป็นข้อมูลเชิงคุณภาพ โดยสมการทางสถิติที่แสดงถึงความสัมพันธ์ (Model) ของการวิเคราะห์ความแปรปรวนและการวิเคราะห์ถดถอย (Regression) จะคล้ายกัน แต่ความสัมพันธ์ระหว่างการวิเคราะห์ความแปรปรวนจะต่างกับการวิเคราะห์ถดถอยตรงที่การวิเคราะห์ถดถอยจะเป็นการวิเคราะห์ความสัมพันธ์ระหว่างตัวแปรตาม (Y) และตัวแปรอิสระ (X_1, X_2, \dots, X_n)

$$Y = \beta_0 + \beta_1 x_1 + \varepsilon_{ij}$$

ดังนั้นการที่จะเลือกวิธีการวิเคราะห์ข้อมูลจากการวิเคราะห์ถดถอย หรือการวิเคราะห์ความแปรปรวนก็จะขึ้นอยู่กับตัวแปรอิสระ (X) เป็นข้อมูลเชิงคุณภาพหรือข้อมูลเชิงปริมาณถ้าเป็นข้อมูลเชิงคุณภาพแล้วก็จะใช้การวิเคราะห์ความแปรปรวน

2.3.9.1 ลักษณะของข้อมูลที่ใช้วิเคราะห์ความแปรปรวน

1. ข้อมูลจากการสำรวจ (Observation Data)

ข้อมูลประเภทนี้อาจเป็นข้อมูลปฐมภูมิ (Primary Data) หรือข้อมูลทุติยภูมิ (Secondary Data) ก็ได้ ซึ่งส่วนใหญ่จะเป็นข้อมูลทางด้านสังคมศาสตร์ ข้อมูลประเภทนี้ผู้เก็บรวบรวมจะกำหนดหรือควบคุมตัวแปรอิสระให้เป็นไปตามความต้องการได้ยาก ดังนั้นผลสรุปของการวิเคราะห์ความแปรปรวนจากข้อมูลประเภทนี้จึงควรระมัดระวังให้ดี เพราะอาจได้ผลสรุปที่มีความน่าเชื่อถือได้น้อยก็ได้

2. ข้อมูลจากการทดลอง

ข้อมูลประเภทนี้เก็บรวบรวมได้จากการทำการทดลอง ซึ่งผู้ทดลองสามารถกำหนดตัวแปรอิสระและควบคุมการทดลองได้เพื่อให้บรรลุตามวัตถุประสงค์ของการวิเคราะห์ดังนั้นผลสรุปของการวิเคราะห์ความแปรปรวนจากข้อมูลประเภทนี้ จึงมีความน่าเชื่อถือได้มากกว่าผลสรุปจากข้อมูลที่ได้จากการสำรวจ

2.3.10 การวางแผนการทดลอง

การทดลอง (Experiment) หมายถึง กระบวนการที่ใช้วิธีทางวิทยาศาสตร์ในการค้นคว้าหาคำตอบโดยมีการวางแผนไว้ล่วงหน้า ซึ่งการทดลองแยกได้เป็น 3 ระดับเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

1. การทดลองพื้นฐาน (Preliminary Experiment) คือการทดลองขั้นพื้นฐานที่สร้างขึ้นเพื่อให้ได้ข้อมูลขั้นต้นมา และจะใช้ผลหรือข้อมูลเบื้องต้นที่ได้มาทำการศึกษาค้างต่อไปเพื่อให้เกิดความชัดเจนมากยิ่งขึ้น

2. การทดลองวิกฤต (Critical Experiment) เป็นการทดลองอย่างจริงจัง โดยการทดลองที่ว่าจะมีการวางแผนไว้ล่วงหน้าเพื่อพยายามที่จะศึกษาถึงอิทธิพลของสิ่งที่เราสนใจว่ามีผลต่อข้อมูลที่พิจารณาหรือไม่อย่างไร

3. การทดลองเฉพาะจุด (Demonstrational Experiment) เป็นการทดลองที่ต้องการจะแสดงให้เห็นถึงรูปแบบเพื่อที่จะแสดงจุดสำคัญบางอย่าง

ซึ่งการทดลองทั้ง 3 ประเภทนี้ การทดลองที่ 2 จะมีความสำคัญที่สุดในการศึกษา แต่ในบางครั้งก่อนที่จะทำการทดลองประเภทที่ 2 ก็จะต้องทำการทดลองประเภทที่ 1 นำร่องมาก่อนเพื่อนำผลที่ได้มาปรับปรุงหรือจัดรูปแบบที่เหมาะสมต่อการทดลองประเภทที่ 2 ต่อไป และการทดลองที่ดื่้นนั้นควรจะมีการกำหนดขั้นตอนในการวางแผนการทดลอง เพื่อหลีกเลี่ยงความยุ่งยากที่อาจจะเกิดขึ้นเมื่อทำการทดลองแล้ว

2.3.11 ความหมายของคำต่างๆที่ใช้ในการทดลอง

1. สิ่งทดลอง (Treatment) หมายถึง วิธีการหรือกระบวนการที่กระทำกับหน่วยทดลอง (Experimental Unit) หรือจะเป็นอิทธิพลสิ่งที่เราสนใจจะศึกษาก็ได้

2. หน่วยทดลอง (Experimental Unit) หมายถึง หน่วยของวัสดุ หรือวัสดุทดลองที่ได้สิ่งทดลองเดียวกันและพร้อมกัน

3. ปัจจัย (Factor หรือ Class of Treatment) เป็นตัวแปรอิสระที่สนใจศึกษาว่ามีความสัมพันธ์หรือมีผลกระทบต่อตัวแปรหรือไม่อย่างไร ซึ่ง Factor หนึ่งจะประกอบด้วย Treatment หลาย Treatment

4. ระดับปัจจัย (Factor Level หรือ Treatment Within) เป็นประเภทต่างๆของปัจจัยที่กำลังศึกษาอยู่ ซึ่งก็คือแต่ละ Treatment ภายใน Factor

5. ปัจจัยคงที่และปัจจัยสุ่ม (Fixed Factor and Random Factor) ในการวิเคราะห์ความแปรปรวนนั้นจะต้องทำความเข้าใจว่าปัจจัยที่กำลังศึกษานั้นเป็นปัจจัยคงที่หรือปัจจัยสุ่ม ซึ่งปัจจัยสุ่มหมายถึง ปัจจัยที่ระดับของปัจจัย (Level) ที่นำมาศึกษาจัดเป็นบางส่วนของระดับที่เป็นไปได้ทั้งหมดของปัจจัยนั้น ส่วนปัจจัยคงที่หรือปัจจัยกำหนดก็จะตรงกันข้ามกับปัจจัยสุ่มคือ ปัจจัยที่ระดับของปัจจัยที่นำมาศึกษาจัดเป็นจำนวนระดับที่เป็นไปได้ทั้งหมดของปัจจัยนั้น

6. หน่วยย่อยหรือหน่วยตัวอย่าง (Sampling Unit) เป็นหน่วยย่อยในหน่วยทดลอง (Experimental Unit)

7. ผลตอบสนอง (Yield หรือ Response) คือสิ่งที่วัดได้จากหน่วยทดลอง หรือ ก็คือผลจากสิ่งทดลอง (Treatment) ที่กระทำต่อหน่วยทดลองนั้นๆ

8. การจัดกลุ่ม (Block) เป็นการจัดกลุ่มของหน่วยทดลองที่มีความผันแปรในหน่วยทดลองเองก่อนที่จะมีการกำหนดสิ่งทดลองให้ ซึ่งสาเหตุของความผันแปรจะต้องมีเพียงสาเหตุเดียว ดังนั้นการจัดกลุ่มจึงกระทำไปในทิศทางเดียวโดยหลักในการจัดกลุ่มก็คือหน่วยทดลองที่อยู่ในกลุ่มเดียวกันจะจัดให้มีความสม่ำเสมอหรือเหมือนกันมากที่สุด และหน่วยทดลองที่อยู่ต่างกันจะจัดให้มีความแตกต่างกันมากที่สุด ในกรณีที่ขนาดของบล็อก (k) เท่ากับจำนวน Treatment (t) นั้นเราเรียกว่าบล็อกสมบูรณ์ ซึ่งในแต่ละบล็อกจะมีจำนวนสิ่งทดลองครบทุกสิ่งทดลอง

9. ความคลาดเคลื่อนของการทดลอง (Experimental Error) เป็นผลต่างของผลตอบสนอง (Response) ของหน่วยทดลองที่ได้รับสิ่งทดลองเดียวกัน ภายใต้สถานการณ์ของการทดลองเดียวกัน ผลน่าจะออกมาเหมือนกันแต่กลับได้ผลที่ไม่เหมือนกัน นั่นคือ มีความแปรปรวนเกิดขึ้นซึ่งเราเรียกผลต่างนี้ว่า ความคลาดเคลื่อนของการทดลอง โดยความผันแปรที่วุ่นนี้เกิดจากสาเหตุใหญ่ๆ 2 สาเหตุคือ เพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้เข้าไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

9.1 ความผันแปรที่มีอยู่ในตัวหน่วยทดลองเอง (ความคลาดเคลื่อนเชิงสุ่ม : Random Error)

9.2 ความผันแปรที่เกิดขึ้นในขณะทดลอง (ความคลาดเคลื่อนที่ไม่เชิงสุ่ม : Non-random Error) เกิดจากความแตกต่างของความไม่คงที่ของการทดลอง การขาดความสม่ำเสมอในวิธีปฏิบัติ

ความคลาดเคลื่อนในการทดลองต้องควบคุมให้อยู่ในระดับต่ำเพื่อจะได้ผลการทดลองที่มีความเที่ยงตรงสูง (Accuracy) ซึ่งความผันแปรประเภทแรกสามารถทำให้ลดลงได้ด้วยการพยายามเลือกให้หน่วยทดลองที่สม่ำเสมอ กัน หรือเลือกแผนทดลองที่เหมาะสม ส่วนความผันแปรประเภทหลังสามารถทำให้ลดลงได้ด้วยการเพิ่มความระมัดระวังในการทดลองให้มากขึ้นและพยายามควบคุมปัจจัยภายนอกที่อาจมีผลกระทบต่อผลการทดลองให้มากที่สุดเท่าที่จะทำได้

10. การสุ่ม (Randomization) คือวิธีการที่จะกำหนดสิ่งทดลองให้แก่หน่วยทดลองโดยที่ทุกหน่วยของการทดลองจะมีโอกาสได้รับสิ่งทดลองแต่ละสิ่งทดลองเท่าๆกัน หรือเพื่อที่จะลดความเอนเอียง (Bias) อันเกิดจากตัวผู้ทดลองเอง

11. การทำซ้ำ (Replication) คือการที่สิ่งทดลองหนึ่งๆจะปรากฏในการทดลองเดียวกันมากกว่าหนึ่งครั้ง หรือก็คือการจัดตั้งทดลองหนึ่งๆ ลงในหน่วยทดลองมากกว่าหนึ่งหน่วยโดยที่จำนวนครั้งที่สิ่งทดลองนั้นๆ ปรากฏในการทดลองจะเรียกว่า จำนวนซ้ำ

12. รูปแบบทางสถิติ (Statistical Model) คือสมการที่ใช้อธิบายว่ามีปัจจัย (Factor) ใดบ้าง (ตัวแปรอิสระ) ที่มีผลกระทบต่อลักษณะที่ใช้ศึกษา (ตัวแปรตาม Y) การมีรูปแบบทางสถิติจะช่วยให้สามารถกำหนดวิธีวิเคราะห์ข้อมูลได้ กล่าวคือให้ทราบว่า ความแปรปรวนทั้งหมดในข้อมูลจะถูกแยก (Partition) เป็นส่วนต่างอย่างไรบ้างเช่น

$$Y_{ij} = \mu + \tau_i + \varepsilon_{ij}$$

จากโมเดลแสดงว่ามี 1 ปัจจัยที่กำลังศึกษา (τ) ความผันแปรก็แยกออกมา 1 ส่วน

$$Y_{ij} = \mu + \tau_i + \rho_j + \varepsilon_{ij}$$

จากโมเดลแสดงว่ามี 2 ปัจจัยที่กำลังศึกษา (τ และ ρ) ความผันแปรก็แยกออกมา 2 ส่วน

13. ข้อกำหนดของการวิเคราะห์ (Assumption) เป็นข้อกำหนดหรือเงื่อนไขในการใช้เทคนิคทางสถิติแต่ละวิธี โดยทั่วไปจะสร้างขึ้น โดยมีเงื่อนไขเกี่ยวกับค่าพารามิเตอร์ และลักษณะการแจกแจง ผลสรุปของการวิเคราะห์จะเป็นจริงก็ต่อเมื่อข้อมูลมีลักษณะตามเงื่อนไขที่กำหนด การวิเคราะห์ข้อมูลที่ไม่มีลักษณะตามเงื่อนไขที่กำหนดจะมีผลกระทบต่อระดับนัยสำคัญ (Level of Significance) และอำนาจของการทดสอบ (Power of Test) โดยการวิเคราะห์ความแปรปรวนเป็นวิธีวิเคราะห์ที่ได้จากการใช้แผนทดลองแบบต่างๆ ซึ่งส่วนใหญ่จะมีข้อกำหนดดังต่อไปนี้คือ

13.1 ความคลาดเคลื่อนของการทดลอง จะต้องเป็นตัวแปรสุ่ม ที่มีการแจกแจงแบบปกติอิสระจากกัน โดยมีค่าเฉลี่ยเท่าศูนย์และความแปรปรวนเท่ากัน

13.2 อิทธิพลของสิ่งทดลอง และอิทธิพลอื่นๆ จะต้องเกิดในรูปของผลบวก (Additive Effect) ในการวางแผนการทดลองแบบสุ่มในบล็อกสมบูรณ์

ฉะนั้นก่อนการวิเคราะห์ข้อมูลควร จะได้รับการตรวจสอบก่อนว่าเป็นไปตามข้อกำหนดหรือไม่ในกรณีที่มีข้อมูลเป็นไปตามข้อกำหนด ก็อาจแก้ไขได้ตามวิธีต่อไปนี้

13.2.1 ทำการแปลงข้อมูล (Transformation of Data) ในการแปลงข้อมูลคือการนำเอาข้อมูลเดิม (เลขจำนวนจริง) ที่มีอยู่มาเปลี่ยนแปลงให้เป็นข้อมูลทางคณิตศาสตร์รูปแบบอื่นๆ

13.2.2 การใช้การวิเคราะห์แบบไม่ใช้พารามิเตอร์ (Nonparametric Methods) วิธีการวิเคราะห์แบบนี้ไม่จำเป็นต้องมีข้อกำหนดเกี่ยวกับค่าพารามิเตอร์และลักษณะการแจกแจงของประชากรเหมือนกับวิธีการวิเคราะห์แบบพารามิเตอร์ อย่างไรก็ตาม ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

พาราเมตริก แต่การวิเคราะห์ไม่ใช่พาราเมตริกนี้ โดยทั่วไปแล้วจะมีประสิทธิภาพต่ำกว่า และมีข้อกำหนดในการใช้ ดังนั้น เราจึงเลือกใช้ก็ต่อเมื่อพบว่าข้อมูลฝ่าฝืนข้อกำหนดของการวิเคราะห์อย่างรุนแรงและการแปลงข้อมูลใช้ไม่ได้ผล

2.3.12 การออกแบบการทดลองแบบแฟคทอเรียล

การทดลองแบบ แฟคทอเรียล เป็นการศึกษาถึงผลของปัจจัยตั้งแต่สองปัจจัยขึ้นไป หมายถึงการทดลองที่พิจารณา ถึงผลที่เกิดจากการรวมกันของระดับของปัจจัยทั้งหมดที่เป็นไปได้ในการทดลองนั้นๆ ซึ่งการออกแบบการทดลองที่ใช้ในปริณญาณิพนธ์จะอยู่ในลักษณะของ รูปแบบทั่วไปของการออกแบบเชิงแฟคทอเรียล ในกรณีที่มีปัจจัย A จำนวน a ระดับ ปัจจัย B จำนวน b ระดับ ปัจจัย C จำนวน c ระดับ ต่อไปเช่นนี้เรื่อยๆ และทั้งหมดนี้ถูกจัดให้อยู่ในลักษณะของการทดลองเชิงแฟคทอเรียลซึ่งจะมีจำนวนข้อมูลที่ได้ทั้งหมดเท่ากับ $abc \dots n$ และจะต้องมีเรพลิเคชันอย่างน้อย 2 เรพลิเคชัน เพื่อจะทำให้สามารถหาค่าผลรวมกำลังสองที่เกิดจากความผิดพลาด ได้ถ้าอันตรกิริยาที่เป็นไปได้ทั้งหมดถูกนำไปพิจารณาในแบบทดลอง

ถ้าปัจจัยทั้งในการทดลองเป็นแบบตายตัวเราสามารถที่จะคิดสูตรและทดสอบสมมุติฐานเกี่ยวกับผลหลักได้ โดยง่ายสำหรับแบบจำลองแบบผลตายตัว ตัวทดสอบเชิงสถิติสำหรับผลหลักและอันตรกิริยาสามารถหาได้โดยสร้างค่ากำลังสองเฉลี่ยของสิ่งนั้นขึ้นแล้วหารด้วยค่ากำลังเฉลี่ยของความผิดพลาด การทดสอบสมมุติฐานจะใช้ F-test แบบทดสอบปลายบนหนึ่งด้าน จำนวนระดับขึ้นความเสรีของสำหรับผลหลักของปัจจัยใดๆมีค่าเท่ากับระดับของปัจจัยนั้นลบด้วย 1 และจำนวนขึ้นความเสรีของอันตรกิริยามีค่าเท่ากับผลคูณของระดับขึ้นความเสรีของส่วนประกอบของอันตรกิริยานั้นๆ

ข้อดีของการทดลองแบบแฟคทอเรียล

1. ในกรณีที่แต่ละปัจจัยเป็นอิสระต่อกัน (ไม่มีอิทธิพลร่วมกัน) ค่าของอิทธิพลเดี่ยวจะเท่ากับค่าของอิทธิพลหลักจึงใช้เฉพาะอิทธิพลหลักในการอธิบายบทบาทของปัจจัยนั้นได้ และมีความแม่นยำเท่ากัน เสมือนผู้ทดลองใช้แต่ละปัจจัยในการทำการทดลองเท่านั้น

2. ในกรณีที่แต่ละปัจจัยมีอิทธิพลร่วมก็จะทำให้สามารถศึกษาอิทธิพลของปัจจัยต่างๆ ไปพร้อมกันได้และรู้ถึงปฏิสัมพันธ์ระหว่างปัจจัยเหล่านั้นด้วยทำให้สรุปผลได้ถูกต้องยิ่งขึ้น

ข้อเสียของการทดลองแบบแฟคทอเรียล

1. เมื่อจำนวนของปัจจัยมากขึ้นหรือระดับของปัจจัยมากขึ้นจะทำให้การทดลองมีขนาดใหญ่ทำให้ความแปรปรวนในการทดลองมีมากขึ้น

2. การทดลองขนาดใหญ่จะแปรผลได้ยากโดยเฉพาะเมื่อแต่ละปัจจัยมีอิทธิพลร่วมกัน

2.3.13 ขั้นตอนในการวางแผนการทดลอง

การทดลองที่ดีควรมีการวางแผนไว้ล่วงหน้าเพื่อช่วยทำให้ได้ข้อมูลที่มีคุณภาพสามารถตอบวัตถุประสงค์ที่ต้องการได้ครบถ้วน ให้ได้ผลสรุปที่เที่ยงตรงและประหยัดค่าใช้จ่ายตลอดจนสามารถลดความยุ่งยากในการวิเคราะห์ข้อมูลได้ ซึ่งขั้นตอนในการวางแผนทดลองแยกได้ดังนี้

1. กำหนดวัตถุประสงค์ของการทดลอง
2. ทำการเลือกสิ่งทดลองที่จะใช้ในการทดลอง

3. ทำการเลือกหน่วยทดลองและกำหนดขนาดของการทดลอง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า

ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

4. ทำการเลือกแผนการทดลองที่มีประสิทธิภาพ
5. ดำเนินการทดลอง
6. ทำการวิเคราะห์และสรุปผลการทดลอง



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 3

ขั้นตอนการดำเนินงาน

ในขั้นตอนการดำเนินงานนี้จะแบ่งออกเป็น ส่วนสำคัญหลักๆ ประกอบไปด้วย ส่วนของ การออกแบบการทดลอง และการทดลองกึ่งและเก็บผล ซึ่งแต่ละส่วนจะกล่าวในหัวข้อดังต่อไปนี้

3.1 การออกแบบการทดลอง

ในการออกแบบการทดลองเพื่อทดสอบสมมติฐานนี้ ในขั้นต้นทำการพิจารณาจากความเชื่อว่าปัจจัยในงานกลึงคือ ความเร็วรอบ อัตราการป้อน ระยะป้อนลึก และสารหล่อเย็น มีผลต่อค่าความแข็งผิวของชิ้นงานกลึง โดยการใช้การทดลองเชิงแฟคทอเรียล แบบสุ่มสมบูรณ์เนื่องจากหน่วยทดลองมีความสม่ำเสมอ กำหนด ให้การทดลองมี 4 ปัจจัย ดังนี้

1. ความเร็วตัด มี 3 ระดับ
2. อัตราการป้อน มี 3 ระดับ
3. ความลึกในการตัด มี 3 ระดับ
4. น้ำหล่อเย็น มี 2 ระดับ

โดยชิ้นงานที่ถูกทำการตัดเฉือน และมีคดโค้งไม่ถึงเป็นปัจจัยในการศึกษาในครั้งนี้ การทดลองจะใช้จำนวนซ้ำ (r) เท่ากันทุกทริทเมนต์ คำนวณได้จาก สูตร

$$df \text{ error} = t (r-1) \quad (3.1)$$

t = จำนวนทริทเมนต์

r = จำนวนซ้ำ

df error = องศาอิสระของความคลาดเคลื่อน

การหาจำนวนซ้ำที่เหมาะสมอย่างน้อยที่สุด ค่าของ df error ไม่ควรต่ำกว่า 12 ทั้งนี้เพราะ ถ้าค่า df error มีค่าต่ำ ประสิทธิภาพในการตรวจสอบหาความแตกต่างระหว่าง สิ่งทดลองจะต่ำไปด้วย (สิทธิชัย เจริญเศรษฐศิลป์, 2542) จำนวนทริทเมนต์ = $3 \times 3 \times 3 \times 2 = 54$ ทริทเมนต์

$$\text{ดังนั้น} \quad 12 = 54 (r-1) \quad (3.2)$$

$$r = 1.22$$

$$r \geq 2$$

จำนวน ซ้ำที่เหมาะสมสำหรับการทดลองคืออย่างน้อย 2 ซ้ำ ซึ่งในการทดลองจะใช้จำนวนซ้ำ 3 ซ้ำเพื่อเพิ่ม ประสิทธิภาพในการทดลอง ดังนั้นจึงใช้ชิ้นงานทดสอบทั้งสิ้นจำนวน $54 \times 3 = 162$ ชิ้น

ซึ่งการออกแบบตารางการเก็บผลการทดลองจะใช้โปรแกรม Minitab Release 13 เพื่อสร้างตารางการเก็บผล

ซึ่งโปรแกรมจะทำการเลือกระดับของปัจจัยต่าง ในแต่ละหน่วยทดลองเป็นแบบสุ่ม

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า

ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3.1.1 วัสดุและอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดลอง

3.1.1.1 เหล็กกล้าเพลากลม AISI 1045

เหล็กกล้าเพลากลม AISI 1045 หรือ เหล็กหัวแดง เหล็กเกรดนี้จัดเป็นเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลาง ซึ่งเป็นเหล็กกล้าที่นิยมใช้ทำชิ้นส่วนเครื่องจักรกลต่างๆเช่น เพลาหรือสลักเกลียว ซึ่งมีคุณสมบัติคือ ทนขึ้นรูปได้ดี และสามารถชุบได้แข็ง โดยใช้มากในวงการอุตสาหกรรม และหาซื้อได้ง่าย โดยเลือกใช้นาฬิกาเส้นผ่านศูนย์กลาง 30 มิลลิเมตร ซึ่งมีความแข็งของชิ้นงานเท่ากับ 207 HB

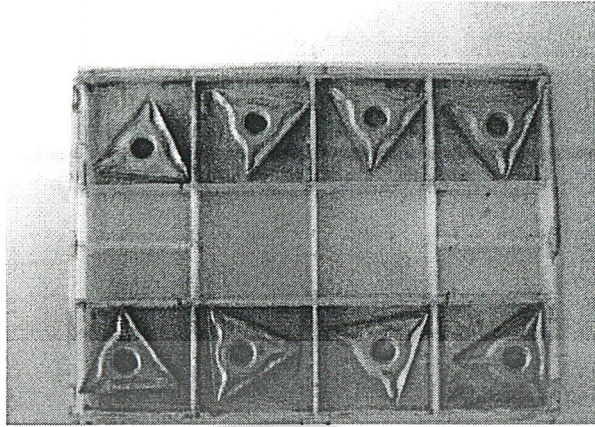
3.1.1.2 มีดกutting

มีดกutting (Cutting Tool) เป็นสิ่งสำคัญในการตัดเฉือนโลหะ มีดกuttingที่จะใช้ในการทดลองจะต้อง มีผลกระทบในการทดลองให้น้อยที่สุด เนื่องจากในการทดลองมิได้พิจารณาถึงมีดกuttingเป็นปัจจัยในการทดลอง จึงเลือกใช้มีดกuttingชนิด Insert ซึ่งสามารถถอดเปลี่ยนคมตัดได้ ซึ่งมีข้อดีคือคือ มีรูปแบบ รูปทรงที่แน่นอนจึงไม่ต้องทำการลับความคมของมีดกutting ในการทดลองจะใช้ Insert ชนิดทังสเตนคาร์ไบด์ เคลือบผิวด้วยไททาเนียมไนไตรด์ (Tin) ซึ่งใช้อย่างแพร่หลายในงานอุตสาหกรรม เพราะมีความแข็ง มีอายุของมีดกuttingสูงกว่ามีดกutting High Speed Steel : HSS โดยจะใช้รหัส WIDIA รุ่น TNMG 160404-26



รูปที่ 3.1 มีดกuttingที่ใช้ในการทดลอง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

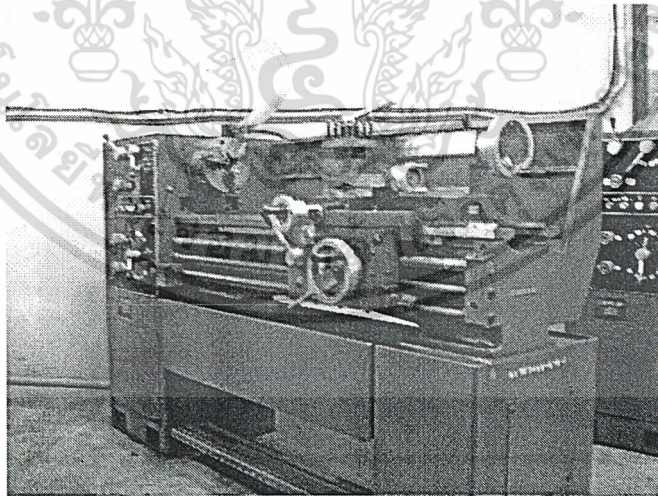


รูปที่ 3.2 Insert ที่ใช้ในการทดลอง

เพื่อให้มีคดถึงมีผลกระทบในการทดลองน้อยที่สุดใช้ Insert จำนวน 8 เม็ด ซึ่งมีคมตัดทั้งหมด 48 คมตัดแล้ว ทำการสุมเลือกใช้คมตัด กับแต่ละหน่วยทดลองเพื่อลดความผันแปรในเรื่องการสึกหรอของมีด โดยจะมีการบันทึกเวลาในการทำงานของแต่ละคมตัดซึ่งถูกสุมขึ้นมาใช้งาน

3.1.1.3 เครื่องกลึง

เครื่องกลึงที่ใช้ในการศึกษาเป็นแบบ Manual ยี่ห้อ LIANG DIA รุ่น LD 1540A ซึ่งเป็นเครื่องที่สามารถใช้อัตราป้อนแบบ อัตโนมัตได้



รูปที่ 3.3 เครื่องกลึงที่ใช้ในการทดลอง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3.1.1.4 เครื่องทดสอบความแข็ง

ใช้การทดสอบความแข็งแบบรอกเวล (Rockwell Hardness Test) เพราะทดสอบง่าย รวดเร็วและสามารถทราบค่าความแข็งได้โดยตรงจากเครื่อง โดยเลือกใช้ใน สเกล B เพื่อให้เหมาะสมกับความแข็งของชิ้นงานทดสอบคือ เหล็กกล้า AISI 1045 โดยเครื่องที่ใช้เป็นยี่ห้อ AKASHI รุ่น ARK-B



รูปที่ 3.4 เครื่องทดสอบความแข็งที่ใช้ในการทดลอง

3.1.2 การเลือก ระดับของปัจจัย

ในการเลือกระดับของปัจจัยนั้น พิจารณาจากวัสดุที่ใช้ทดสอบ และมีเครื่องมือที่ใช้ โดยเลือกค่าของแต่ละปัจจัย จากคู่มือของมีดกลึงและตำราทฤษฎีปฏิบัติงานกลึง ซึ่งจะต้องสามารถปฏิบัติงาน ได้จริงเนื่องจากข้อจำกัดที่เครื่องกลึงที่ใช้เป็นแบบ Manual

3.1.2.1. ความเร็วตัด

หาได้จากตารางความเร็วตัดจากหนังสือปฏิบัติงานกลึงทั่วไป ค่าความเร็วตัดที่เหมาะสมระหว่างมีดกลึง ทั้งสแตนคาร์ไบด์กับเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลาง อยู่ในช่วง 60-120 เมตร/นาที (ไพโรจน์ สุขสุวรรณ, 2527) ซึ่งเครื่องกลึงที่ใช้ทำการทดลองไม่สามารถปรับความเร็วตัดได้โดยตรง จึงต้องทำการแปลงความเร็วตัดเป็นความเร็วรอบ โดยเลือกความเร็วตัดมา 3 ระดับ คือ 60, 90 และ 120 เมตร/นาที

$$\text{จาก } v = \frac{\pi dn}{1000} \quad (3.3)$$

โดยที่ v = ความเร็วตัด (เมตร/นาที)

d = ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางชิ้นงาน (มิลลิเมตร)

n = ความเร็วรอบของหัวจับ (รอบ/นาที)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ซึ่งชิ้นงานที่ใช้ทำการทดลองมี เส้นผ่านศูนย์กลางเท่ากันทุกชิ้นคือ 30 มิลลิเมตร จึง ทำการคำนวณความเร็วรอบได้ดังนี้

60 เมตร/นาทีเท่ากับ 636.62 รอบ/นาที

90 เมตร/นาทีเท่ากับ 954.93 รอบ/นาที

120 เมตร/นาทีเท่ากับ 1273.24 รอบ/นาที

เลือกใช้ความเร็วรอบที่เครื่องกลึง 3ระดับคือ 680 รอบ/นาที 935รอบ/นาที และ 1300 รอบ/นาที

3.1.2.2 อัตราการป้อน เลือกจากตารางของบริษัทผู้จำหน่ายมีคคือ 0.044, 0.051, 0.061 มิลลิเมตร/รอบ

3.1.2.3 ระยะป้อนลึก เลือกจากตารางของบริษัทผู้จำหน่ายมีคคือ 0.5, 1.25 , 2 มิลลิเมตร

3.1.2.4 สารหล่อเย็น ใช้ 2 ระดับตายตัวคือ ใช้และไม่ใช้สารหล่อเย็น ซึ่งสารหล่อเย็นที่ใช้คือน้ำมันหล่อเย็น ยี่ห้อ TRANE รุ่น T909 โดยผสมกับน้ำที่อัตราส่วน 1: 20

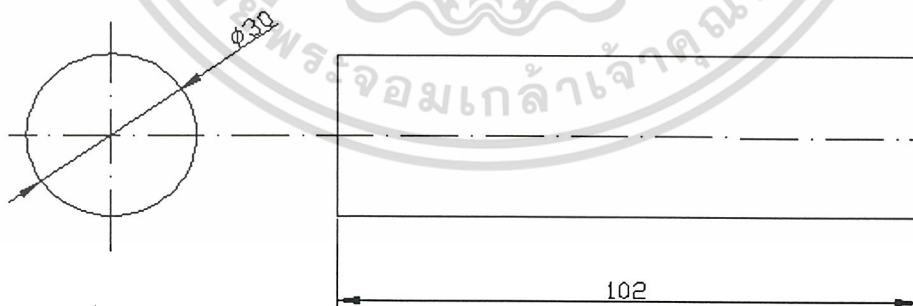
หลังจากได้ข้อมูลในการทดลองแล้วจึงทำการออกแบบตารางการทดลองขึ้นเพื่อใช้เก็บผลการทดลองซึ่งจะใช้โปรแกรมช่วยวิเคราะห์ทางสถิติสร้างขึ้นเพื่อให้การทดลองเป็นแบบสุ่มสมบูรณ์ อีกทั้งยังใช้ในการสุ่มคมตัดเพื่อใช้กึ่งในในแต่ละหน่วยทดลองด้วย ดังแสดงในตาราง ที่แสดงในส่วนผลการทดลอง

3.2 ทำการทดลอง และเก็บผล

เมื่อได้วัสดุ และอุปกรณ์ที่จะมาทำการทดสอบแล้ว จึงมีวิธีในการปฏิบัติงานดังนี้ โดยแบ่งออกเป็นขั้นตอนใหญ่ๆ ดังนี้คือ ขั้นตอนการเตรียมงาน ขั้นตอนการปฏิบัติงาน และขั้นตอนการเก็บผลการทดลอง

3.2.1 เตรียมชิ้นงาน

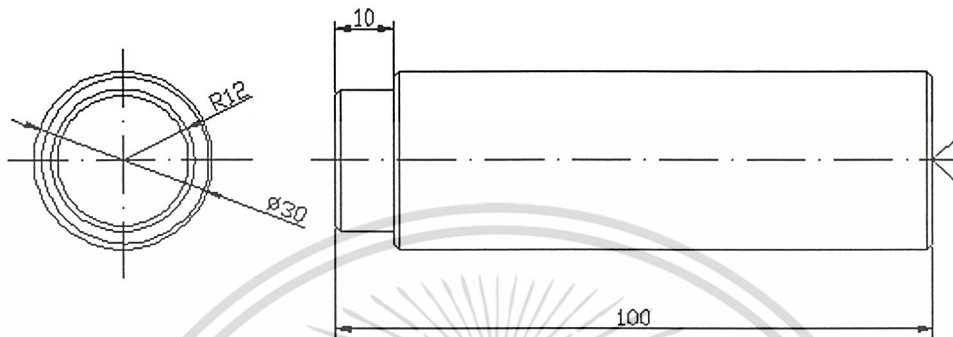
1. ตัดเหล็กเพลทที่ได้ จัดซื้อมาตัดเป็นท่อนๆ ให้มีขนาด 30 x 102 mm. จำนวน 162 ท่อน



รูปที่ 3.5 ชิ้นงานทดลอง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

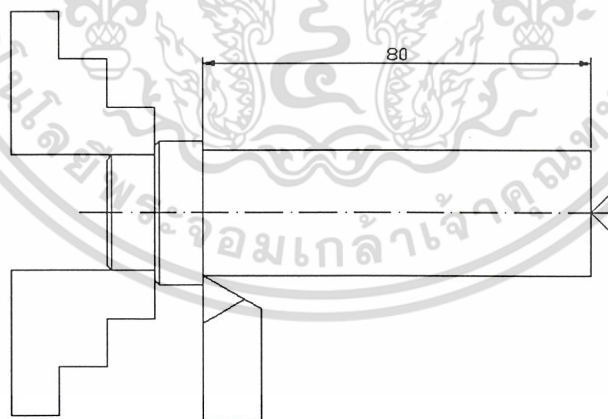
2. กิ่งปาดหน้า ให้ได้ขนาด 30 x 100 mm. และเจาะรูยื่นศูนย์ จากนั้นกลึงตกบ่าด้านหนึ่งให้มีขนาดความลึก 10 x 24 mm. เพื่อเอาไว้จับงานเพื่อป้องกันการลื่นไถลขณะกลึงงาน



รูปที่ 3.6 ลักษณะการทำงาน

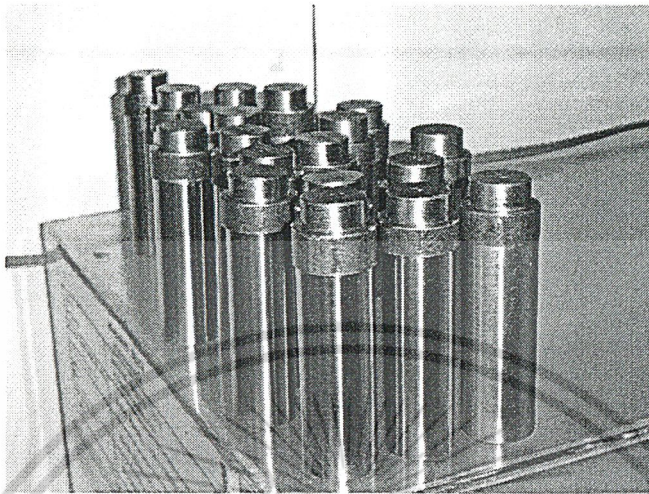
3.2.2 ทำการทดลอง

ทำการกลึงปอกชิ้นงานตามตารางการทดลองที่ออกแบบไว้ ดังตาราง ผก 1 โดยทำการปรับระดับของปิ้งจี้ให้ตรงตามตารางการทดลองในแต่ละหน่วยทดลอง รวมถึงการใช้มีดกลึงให้ตรงตามที่ทำการสุ่มคมตัดไว้ล่วงหน้าก่อนการทดลอง



รูปที่ 3.7 ลักษณะการทำงาน

ในการกลึงชิ้นงานทดสอบทุกชิ้นจะต้องทำการจับเวลางานในการกลึงชิ้นงานทดลอง โดยจับเวลาตั้งแต่มีดกลึงเข้าและชิ้นงานทดสอบ จนถึงมีดกลึงออกจากการตัดเฉือนชิ้นงาน เพื่อบันทึกเวลา การทำงานของมีดกลึงแต่ละคมตัด เพื่อให้ทราบถึงเวลาที่ใช้ในการทำงานรวมของแต่ละคมตัด ซึ่งอายุการใช้งานและการสึกหรอของมีดกลึงอาจส่งผลกระทบต่อผิวของชิ้นงานจึงต้องบันทึกผลไว้เพื่อสรุปผลการทดลอง ดังตาราง ผข 2 ในการทดลองนั้นจะทำการกลึงจนครบ 162 ชิ้น แล้วทำการแช่น้ำมันเพื่อกันสนิมก่อนที่จะนำไปทดสอบความแข็งต่อไป แต่ให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 3.8 ชิ้นงานที่ผ่านการกลึง

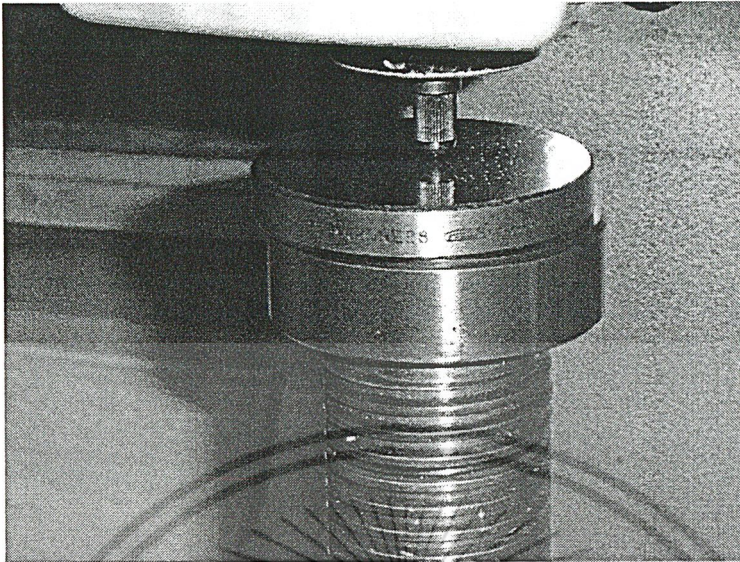
3.2.3 การเก็บผลการทดลอง

นำชิ้นงานทดสอบที่ได้จากการกลึงไป ทดสอบความแข็ง 3 จุด ในการทดสอบความแข็ง 3 จุดนี้จะทำการการสุ่มโดยประมาณคือ ส่วนหัว ส่วนกลาง และส่วนท้ายของชิ้นงาน แล้วทำการหาค่าเฉลี่ย 1 ค่าเป็นตัวแทนของแต่ละหน่วยทดลอง โดยในการเก็บค่าความแข็งนั้นต้องมีการ Calibrate หัวกดทุกครั้งเมื่อทดสอบชิ้นงานครบ 20 ชิ้น เพื่อป้องกันความคลาดเคลื่อนอันเกิดมาจากความถี่ของเครื่องทดสอบ



รูปที่ 3.9 การเก็บค่าความแข็ง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 3.10 การ Calibrate หัวกด



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 4

ผลการดำเนินงาน

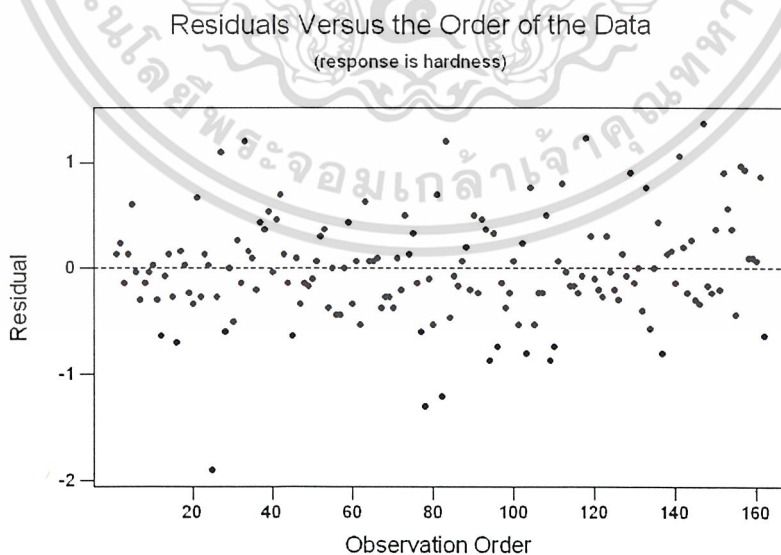
ในบทนี้จะกล่าวถึงการวิเคราะห์ผลการทดลองที่ได้จากการกลิ้งชิ้นงานทดสอบและเก็บค่าความแข็งตามตารางการทดลองที่ออกแบบไว้แล้วเพื่อหาความสัมพันธ์ระหว่างปัจจัยในงานกลิ้งที่ส่งผลต่อค่าความแข็งผิวของชิ้นงานทดสอบ

4.1 การวิเคราะห์ผลทางสถิติ

จากตารางผลการทดลองการเก็บค่าความแข็ง ใช้โปรแกรม Minitab Release 13 ซึ่งเป็นโปรแกรมสำหรับช่วยคำนวณทางสถิติเพื่อวิเคราะห์ผลการทดลอง โดยจะใช้โปรแกรมในการวิเคราะห์ความแปรปรวนและวิเคราะห์การถดถอยเชิงซ้อน

4.1.1 การวิเคราะห์ความแปรปรวน

จากผลการทดลองที่ได้ ก่อนที่จะนำข้อมูลไป วิเคราะห์ความแปรปรวน จะต้องพิจารณาถึงคุณภาพของข้อมูลที่เก็บมา โดยพิจารณาความเป็นอิสระของข้อมูล ความเป็นปกติ และความมีเสถียรภาพ เพื่อความถูกต้องของการวิเคราะห์ ซึ่งทำได้โดยการตรวจสอบส่วนตกค้าง (Residuals) โดยอาศัยกราฟ ดังนี้

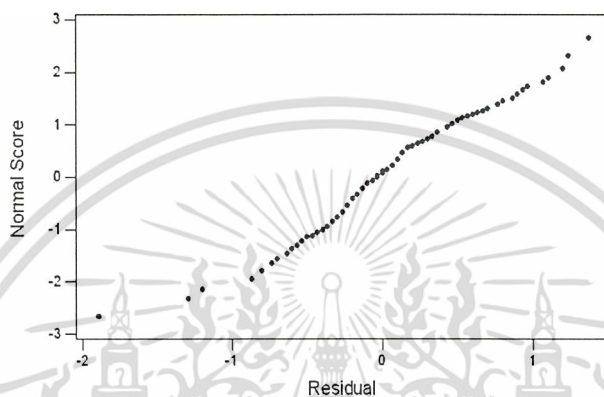


รูปที่ 4.1 กราฟส่วนตกค้างกับลำดับชิ้นงานที่เก็บข้อมูล

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

จากกราฟ ส่วนตกค้างกับลำดับชั้นงานที่เก็บข้อมูล แสดงค่าส่วนตกค้างเมื่อพล็อตตามลำดับเวลาที่เก็บข้อมูล ซึ่งมีประโยชน์อย่างมากในการหาความสัมพันธ์ระหว่างส่วนตกค้างถ้าแบบจำลองถูกต้องส่วนตกค้างจะต้องไม่มีรูปแบบหรือแนวโน้มใดๆ เมื่อพิจารณาจากกราฟในรูปที่ 4.1 พบว่าข้อมูลเป็นอิสระต่อกันและกระจายตัวอย่างสุ่ม ไม่แสดงแนวโน้มหรือรูปแบบแต่ประการใด

Normal Probability Plot of the Residuals
(response is hardness)

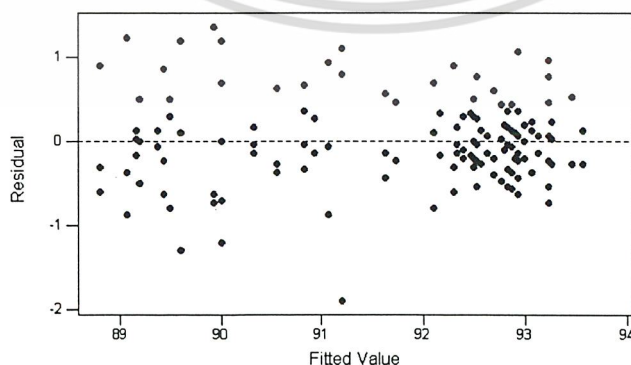


รูปที่ 4.2 Normal Probability Plot

จากนั้นทำการตรวจสอบสมมติฐานความเป็นปกติของข้อมูลเพื่อทดสอบดูว่าข้อมูลมีการแจกแจงแบบปกติหรือไม่ซึ่งสามารถทำได้โดยการสร้าง Normal Probability Plot ของส่วนตกค้าง ซึ่งหากสมมติฐานถูกต้องแล้วกราฟที่พล็อตออกมาควรมีลักษณะคล้ายกับตัวอย่างที่ได้จากการแจกแจงแบบปกติ โดยจะมีลักษณะเป็นเส้นตรง

พิจารณา จาก Normal Probability Plot ที่พล็อตได้จากการทดลองนี้พบว่ามีลักษณะเป็นเส้นตรง แสดงว่าข้อมูลที่เก็บจากการทดลองมีการแจกแจงแบบปกติ หรือจะมีการกระจายตัวอย่างสมมาครรอบค่าค่าหนึ่ง

Residuals Versus the Fitted Values
(response is hardness)



รูปที่ 4.3 การพล็อตส่วนตกค้างกับค่าที่ถูกฟิต

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การตรวจสอบความมีเสถียรภาพของข้อมูล หากแบบจำลองถูกต้องแล้วจากกราฟ ส่วนตกค้างกับค่าที่ถูกฟิตไม่ควรแสดงรูปแบบหรือโครงสร้างใดๆ จากรูป 4.3 แสดงให้เห็นถึงข้อมูลที่มีความผันแปรสม่ำเสมอรอบค่าศูนย์ จึงสรุปได้ว่าข้อมูลที่เก็บผลเพื่อศึกษาความสัมพันธ์ระหว่างปัจจัยในงานกลึงและความแข็งที่ผิวของชิ้นงานมีคุณภาพพอที่จะนำมาใช้ในการวิเคราะห์ต่อไปได้ เนื่องจากข้อมูลแต่ละตัวได้มาอย่างสุ่มและมีการกระจายตัวอย่างปกติและมีเสถียรภาพของความผันแปร

หลังจากพิจารณาถึงคุณภาพของข้อมูลว่ามีความถูกต้องแล้วจึงทำการวิเคราะห์ความแปรปรวน โดยมีสมมุติฐานดังนี้

$$H_0 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed* Depth of Cut* Feed *Coolant} = 0$$

$$H_1 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed *Depth of Cut * Feed *Coolant} \neq 0$$

$$H_0 : \text{อิทธิพลร่วมของ Depth of Cut*Feed*Coolant} = 0$$

$$H_1 : \text{อิทธิพลร่วมของ Depth of Cut*Feed*Coolant} \neq 0$$

$$H_0 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed*Feed*Coolant} = 0$$

$$H_1 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed*Feed*Coolant} \neq 0$$

$$H_0 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed*Depth of Cut*Coolant} = 0$$

$$H_1 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed*Depth of Cut*Coolant} \neq 0$$

$$H_0 : \text{อิทธิพลร่วมของ Feed*Coolant} = 0$$

$$H_1 : \text{อิทธิพลร่วมของ Feed*Coolant} \neq 0$$

$$H_0 : \text{อิทธิพลร่วมของ Depth of Cut *Coolant} = 0$$

$$H_1 : \text{อิทธิพลร่วมของ Depth of Cut *Coolant} \neq 0$$

$$H_0 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed*Coolant} = 0$$

$$H_1 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed*Coolant} \neq 0$$

$$H_0 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed*Feed} = 0$$

$$H_1 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed*Feed} \neq 0$$

$$H_0 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed*Depth of Cut} = 0$$

$$H_1 : \text{อิทธิพลร่วมของ Speed*Depth of Cut} \neq 0$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

H_0 : อิทธิพลของ Coolant = 0

H_1 : อิทธิพลของ Coolant \neq 0

H_0 : อิทธิพลของ Feed = 0

H_1 : อิทธิพลของ Feed \neq 0

H_0 : อิทธิพลของ Depth of Cut = 0

H_1 : อิทธิพลของ Depth of Cut \neq 0

H_0 : อิทธิพลของ Speed = 0

H_1 : อิทธิพลของ Speed \neq 0

เมื่อนำข้อมูลที่ได้จากการทดลองมาทำการคำนวณโดยโปรแกรม สามารถสร้างตาราง ANOVA ได้ดังนี้

ANOVA: Hardness Versus Speed, Depth of Cut, Feed, Coolant

Factor	Type	Levels	Values
speed	fixed	3	680 935 1300
depth of	fixed	3	0.50 1.25 2.00
feed	fixed	3	0.044 0.051 0.061
coolant	fixed	2	1 2

Analysis of Variance for hardness

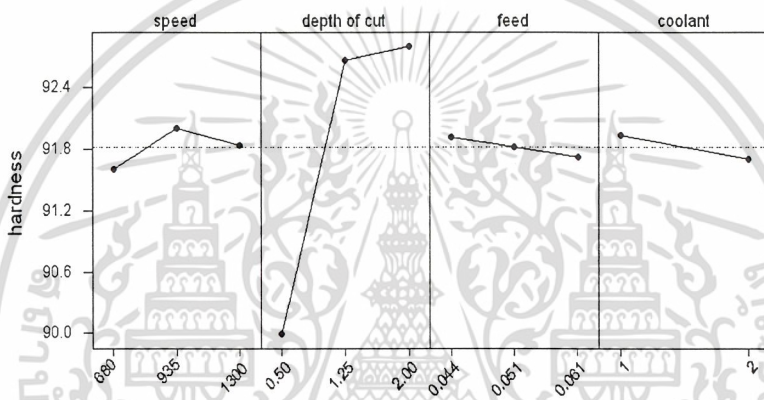
Source	DF	SS	MS	F	P
speed	2	4.4449	2.2225	6.09	<u>0.003</u>
depth of cut	2	271.8009	135.9004	372.27	<u>0.000</u>
feed	2	1.1001	0.5501	1.51	<u>0.226</u>
coolant	1	2.3232	2.3232	6.36	<u>0.013</u>
speed*depth of cut	4	5.6328	1.4082	3.86	<u>0.006</u>
speed*feed	4	1.6836	0.4209	1.15	<u>0.336</u>
speed*coolant	2	0.5664	0.2832	0.78	<u>0.463</u>
depth of cut*feed	4	14.8854	3.7214	10.19	<u>0.000</u>
depth of cut *coolant	2	0.7498	0.3749	1.03	<u>0.362</u>
feed*coolant	2	0.5298	0.2649	0.73	<u>0.486</u>
speed*depth of cut*feed	8	8.3209	1.0401	2.85	<u>0.007</u>
speed*depth of cut*coolant	4	1.3795	0.3449	0.94	<u>0.441</u>
speed*feed*coolant	4	3.1984	0.7996	2.19	<u>0.075</u>
depth of cut*feed*coolant	4	1.9528	0.4882	1.34	<u>0.261</u>
speed*depth of cut*feed*coolant	8	2.5535	0.3192	0.87	<u>0.541</u>
Error	108	39.4267	0.3651		
Total	161	360.5486			

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

จากค่า P-value ในตาราง การวิเคราะห์ความแปรปรวนจะเห็นได้ว่าปัจจัยหลักที่ส่งผลต่อค่าความแข็งผิวของชิ้นงานกลึง ที่ระดับ 95% ความเชื่อมั่นคือ

- ความเร็วรอบ (Speed)
- ระยะเวลาป้อนลึก (depth of cut)
- น้ำหล่อเย็น (coolant)

นอกจากนี้ อันตรกิริยาระหว่าง Speed*Depth of Cut, Depth of Cut*Feed, และ Speed*Depth of Cut*Feed ก็ส่งผลต่อค่าความแข็งผิวของชิ้นงานอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติเช่นกัน ซึ่งสามารถ พล็อต กราฟ อิทธิพลหลัก และ อันตรกิริยาได้ดังนี้

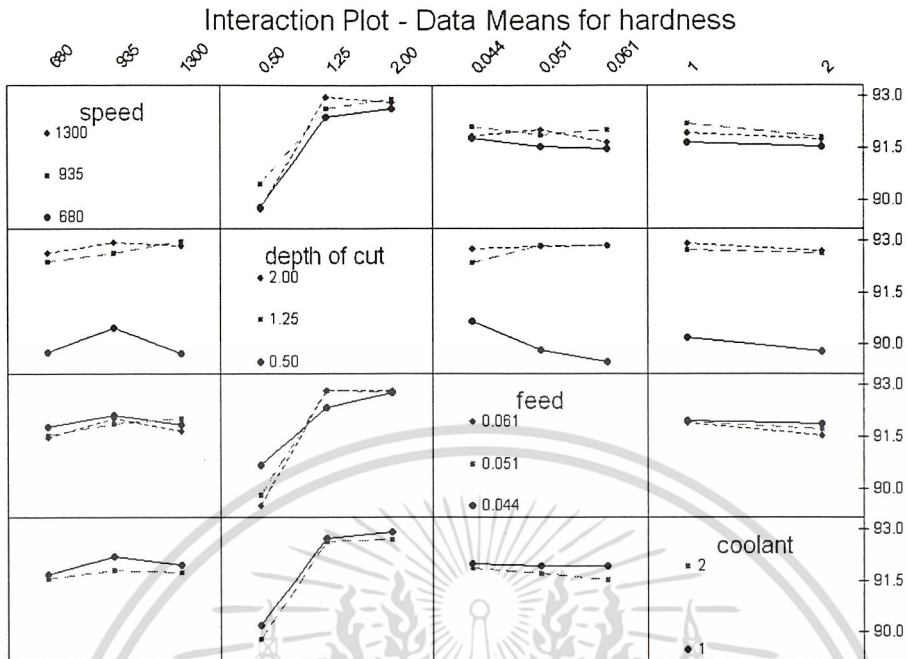


รูปที่ 4.4 อิทธิพลหลักของปัจจัยต่างๆที่ส่งผลต่อค่าความแข็ง

จากกราฟ อิทธิพลหลัก แสดงให้เห็นถึง Speed และ Depth of Cut ที่มีผลต่อค่าความแข็งผิวชิ้นงานในลักษณะเพิ่มขึ้น คือเมื่อค่าความเร็วรอบและระยะเวลาป้อนลึกเพิ่มขึ้นจะทำให้ค่าเฉลี่ยของค่าความแข็งผิวเพิ่มขึ้น ซึ่งทั้งสองปัจจัยก็เป็นปัจจัยที่มีนัยสำคัญในตาราง ANOVA ด้วย

ส่วนอีกสองปัจจัยคือ กราฟ อิทธิพลหลัก ของ Feed และ Coolant ซึ่งแสดงให้เห็นถึงการเปลี่ยนแปลงในลักษณะที่ความแข็งผิวลดลง คือเมื่ออัตราป้อนเพิ่มขึ้นจะทำให้ค่าเฉลี่ยของค่าความแข็งผิวลดลง และถ้าเปิดน้ำหล่อเย็นจะทำให้ค่าเฉลี่ยของค่าความแข็งผิวลดลง แต่ถ้าพิจารณาผลต่างระหว่างค่าความแข็งที่ลดลงแล้ว พบว่าน้อยมากซึ่งเกินกว่าความละเอียดของ เครื่องวัดความแข็งที่จะแยกแยะความแตกต่างได้ กรณีที่ Coolant มีนัยสำคัญนั้นอาจมาจากการเก็บข้อมูลของแต่ละหน่วยทดลอง ซึ่งเก็บ 3 ค่าแล้วใช้ค่าเฉลี่ยซึ่งเป็นจุดทศนิยม ที่ละเอียดกว่าเครื่องวัดความแข็งที่ใช้เก็บข้อมูล

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.5 อันตรกิริยาของปัจจัยต่างๆ

4.1.2 การวิเคราะห์การถดถอย

หลังจากทราบปัจจัยที่มีผลต่อค่าความแข็งผิวของชิ้นงานแล้วจึงนำข้อมูลที่ได้มาทำการวิเคราะห์การถดถอยเพื่อสร้าง สมการทางคณิตศาสตร์ สำหรับพยากรณ์ค่าความแข็งโดยใช้โปรแกรม Minitab Release 13 ได้ผลดังนี้

Regression Analysis: Hardness versus Speed, Depth of Cut, Feed, Coolant

The regression equation is
 $hardness = 90.1 + 0.000325 \text{ speed} + 1.87 \text{ depth of cut} - 11.7 \text{ feed} - 0.240 \text{ coolant}$

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	90.1331	0.6877	131.06	0.000
speed	0.0003245	0.0002944	1.10	0.272
depth of	1.8741	0.1223	15.32	0.000
feed	-11.75	10.74	-1.09	0.276
coolant	-0.2395	0.1498	-1.60	0.112

S = 0.9533 R-Sq = 60.4% R-Sq(adj) = 59.4%

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	4	217.879	54.470	59.94	0.000
Residual Error	157	142.670	0.909		
Total	161	360.549			

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

จากผลลัพธ์ที่ได้จากโปรแกรม พิจารณาเฉพาะ ปัจจัยหลัก ได้ค่าสัมประสิทธิ์การตัดสินใจ (R- Squared) = 60.4% ซึ่งได้สมการการถดถอยดังนี้

$$\text{Hardness} = 90.1 + 0.000325 \text{ Speed} + 1.87 \text{ Depth of Cut} - 11.7 \text{ Feed} - 0.240 \text{ Coolant}$$

โดยกำหนดให้เมื่อไม่ใช้ สารหล่อเย็น Coolant มีค่าเท่ากับ 1 และเมื่อใช้สารหล่อเย็น Coolant มีค่าเท่ากับ 2 ซึ่งจากสมการแสดงให้เห็นว่า เมื่อ ความเร็วรอบและ ระยะป้อนลึกมีค่ามากขึ้นจะส่งผลให้ค่าความแข็งเพิ่มขึ้นโดยถ้าให้ความเร็วรอบเพิ่มขึ้น 1 รอบ / นาที จะทำให้ความแข็งที่ผิวชิ้นงานเพิ่มขึ้น 0.000325 HRB ถ้าค่าระยะป้อนลึกเพิ่มขึ้น 1 มิลลิเมตรจะทำให้ความแข็งที่ผิวชิ้นงานเพิ่มขึ้น 1.87HRB ถ้าค่าอัตราการป้อนเพิ่มขึ้น 1 มิลลิเมตร / รอบ จะทำให้ความแข็งที่ผิวชิ้นงานลดลง 11.7 HRB และถ้าเปิดสารหล่อเย็นจะทำให้ความแข็งลดลง 0.240 HRB

เมื่อได้ สมการทางคณิตศาสตร์ สำหรับพยากรณ์ค่าความแข็งแล้ว จึงทำการทดลองเพื่อทดสอบความแม่นยำของ สมการ ที่ได้จากการวิเคราะห์การถดถอย โดยทำการทดลองเพิ่ม 18 ชิ้น ในระดับของปัจจัยที่อยู่ในช่วงของการทดลอง ข้างต้น แล้วเก็บค่าความแข็งผิวชิ้นงานเพื่อเปรียบเทียบกับค่าที่ได้จากการคำนวณโดยสมการ ได้ผลดังนี้

ตารางที่ 4.1 การทดสอบความแม่นยำของของ สมการการถดถอย

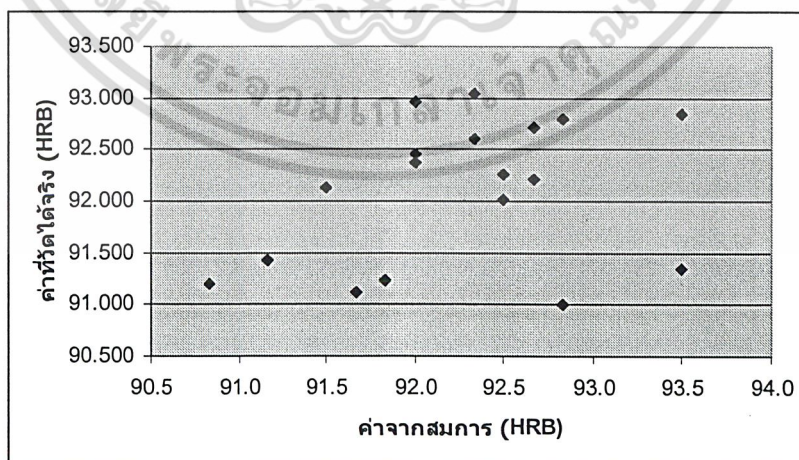
NO.	speed (rpm)	depth of cut (mm)	feed(mm)	coolant	Response (HRB)			\bar{X} (HRB)	ค่าจากสมการ (HRB)
1	680	1	0.044	1	91	91.5	91	91.2	91.436
2	935	1.5	0.044	1	91.5	92.5	92	92.0	92.454
3	1300	1.75	0.044	1	92.5	92	92.5	92.3	93.040
4	680	1	0.051	1	93	94	93.5	93.5	91.354
5	935	1.5	0.051	1	92	92	92	92.0	92.372
6	1300	1.75	0.051	1	92	92	92	92.0	92.958
7	680	1	0.061	1	91	92.5	92	91.8	91.237
8	935	1.5	0.061	1	92	92.5	93	92.5	92.255
9	1300	1.75	0.061	1	93	93.5	94	93.5	92.841

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ 4.1 การทดสอบความแม่นยำของของ สมการการถดถอย (ต่อ)

NO.	speed (rpm)	depth of cut(mm)	feed(mm)	coolant	response(HRB)			\bar{X} (HRB)	ค่าจากสมการ(HRB)
10	680	1	0.044	2	90	91	91.5	90.8	91.196
11	935	1.5	0.044	2	92.5	93	92.5	92.7	92.214
12	1300	1.75	0.044	2	92	92.5	94	92.8	92.800
13	680	1	0.051	2	91	92.5	91.5	91.7	91.114
14	935	1.5	0.051	2	91.5	90.5	92.5	91.5	92.132
15	1300	1.75	0.051	2	92.5	93	92.5	92.7	92.718
16	680	1	0.061	2	92.5	93	93	92.8	90.997
17	935	1.5	0.061	2	92	92.5	93	92.5	92.015
18	1300	1.75	0.061	2	92	92.5	92.5	92.3	92.601

จากตารางพบว่าค่าที่วัดได้จริงแตกต่างจากการคำนวณค่อนข้างมากอันเป็นผลมาจากค่า สัมประสิทธิ์ การ คัดคืนใจ (R- Squared) = 60.4% ซึ่งสามารถพล็อตกราฟความสัมพันธ์ของค่าความแข็งที่วัดได้จริงกับค่าที่คำนวณ จากสมการ ดังนี้

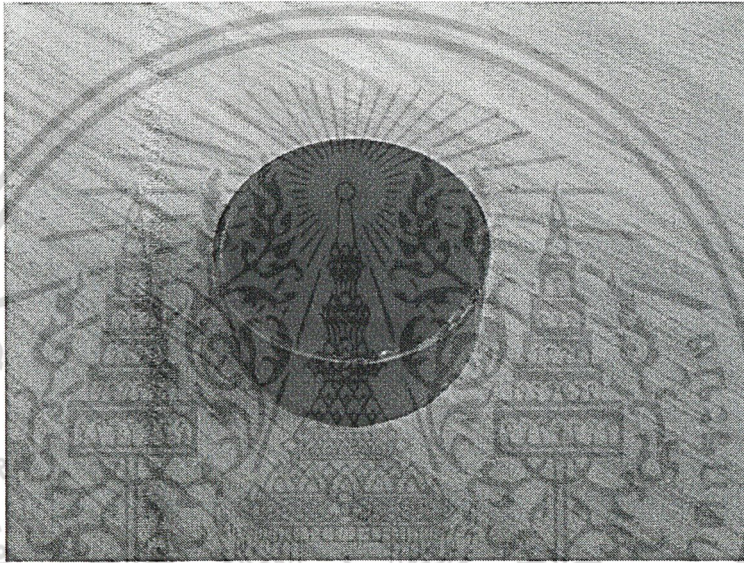


รูปที่ 4.6 ความสัมพันธ์ของค่าความแข็งที่วัด ได้จริงกับค่าที่คำนวณจากสมการ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

4.2 การศึกษาโครงสร้างชิ้นงาน

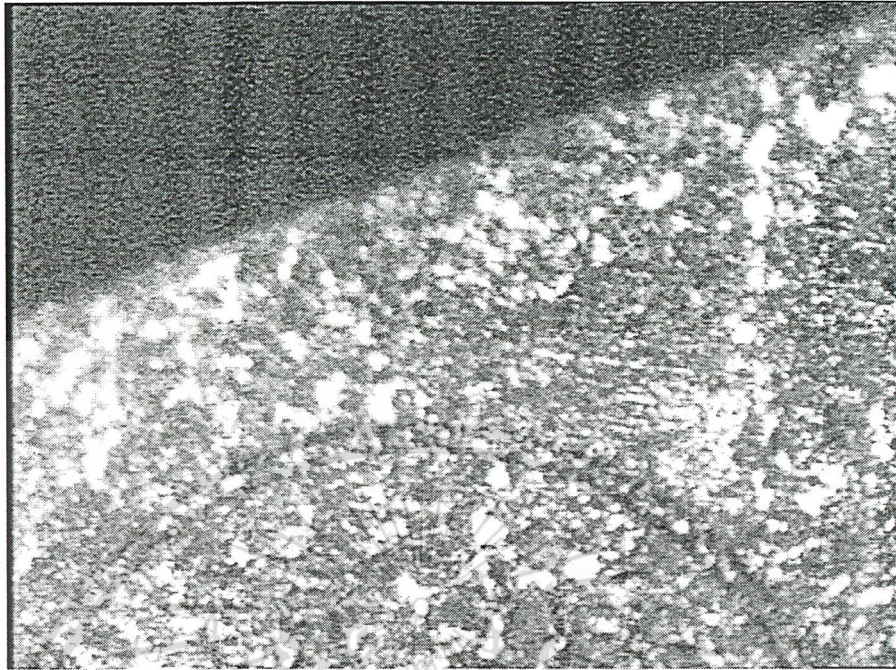
หลังจากทราบความสัมพันธ์ของปัจจัยต่างๆที่มีผลต่อความแข็งของผิวชิ้นงานกลึงแล้วเพื่อ ให้ผลของการศึกษาในครั้งนี้สามารถสรุปผล ได้และมีประโยชน์ต่องานอุตสาหกรรมมากที่สุดจึง ได้นำชิ้นงานที่ผ่านการกลึง และทดสอบความแข็งแล้วมาทำการส่องดู โครงสร้างของเหล็กเปรียบเทียบกับเหล็กที่ไม่ได้ผ่านการกลึง โดยเลือก ชิ้นงานที่ผ่านการกลึงจากการทดลองข้างต้นที่มีความแข็งที่ 94 HRB มาทำการตัดในลักษณะขวางดังรูป 4.9 จากนั้น นำไปขัดและกัดด้วยกรดเพื่อนำไปส่องด้วยกล้องจุลทรรศน์



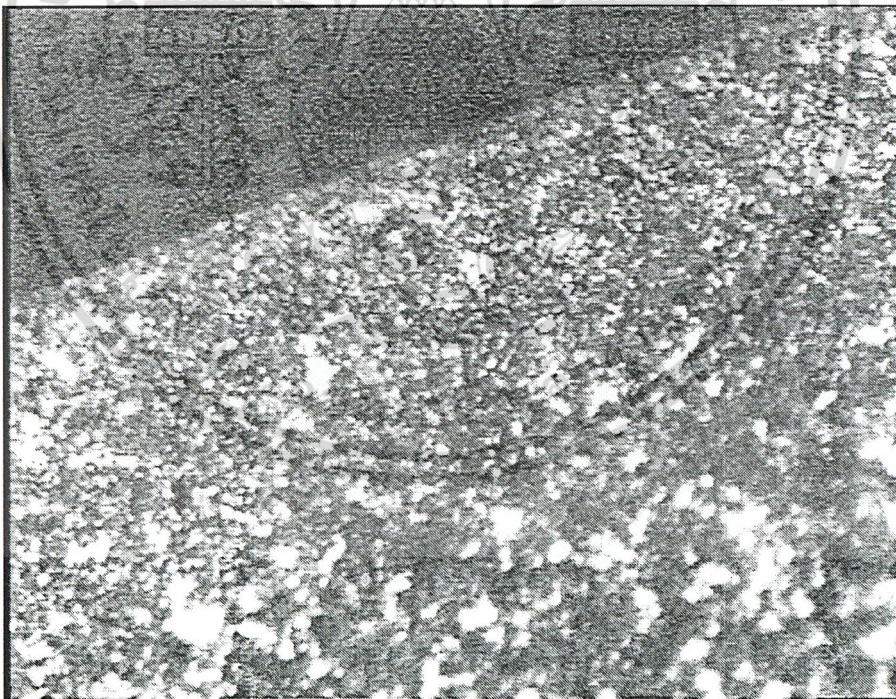
รูป 4.7 ลักษณะการเตรียมชิ้นงานเพื่อศึกษาโครงสร้างของโลหะ

ซึ่งจากการส่องด้วยกล้องจุลทรรศน์ที่กำลังขยาย 100 เท่า จะเห็น ได้ว่าบริเวณขอบของชิ้นงานของชิ้นงานที่ไม่ได้ผ่านการกลึงจะมีความหยาบของเกรนสม่ำเสมอตลอดทั้งชิ้นงาน ในขณะที่ชิ้นงานที่ผ่านการกลึงแล้วบริเวณขอบของชิ้นงานจะสังเกตเห็นได้ว่าเกรนมีลักษณะที่ละเอียดกว่า ซึ่งสรุปได้ว่าเมื่อทำการขึ้นรูปชิ้นงานกลึงนั้นแรงที่มีคคกกระทำต่อผิวชิ้นงานจะส่งผลให้เม็ดเกรนของชิ้นงานเกิดการบีบอัดตัวทำให้ส่วนผิวของชิ้นงานมีความแข็งเพิ่มขึ้น ซึ่งความแข็งที่แตกต่างกันออกไปของชิ้นงานทดสอบนั้นเกิดจากการปรับระดับของปัจจัยในการกลึงชิ้นงานทดสอบที่แตกต่างกันซึ่งแต่ละระดับของปัจจัยนั้นจะส่งผลให้มีแรงและความเค้นที่กระทำต่อชิ้นงานที่ต่างกันออกไป ในกรณีของสารหล่อเย็นที่มีผลทำให้ความแข็งลดลงนั้นเนื่องมาจากการหล่อเย็นช่วยให้การ ในตัดเฉือนและหล่อเย็นมีคคกอีกทั้งยังช่วยล้างเศษโลหะในขณะที่ทำการกลึงซึ่งทำให้ความเค้นที่มีคคกกระทำต่อชิ้นงานลดลงนั่นเอง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.8 โครงสร้างของชิ้นงานที่ไม่ได้ผ่านการกลิ้งขึ้นรูป



รูปที่ 4.9 โครงสร้างของชิ้นงานที่ผ่านการกลิ้งขึ้นรูป

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 5

สรุปผลและข้อเสนอแนะ

ในบทนี้จะกล่าวถึงผลสรุปของการดำเนินงานของโครงการในครั้งนี้ และข้อเสนอแนะเพิ่มเติมเพื่อให้เป็นประโยชน์แก่ผู้ที่นำหัวข้อนี้ไปศึกษาต่อในอนาคตหรือนำข้อมูลไปใช้อ้างอิงต่อไป

5.1 สรุปผล

การศึกษาและทำการทดลองเกี่ยวกับปัจจัยในงานกลึงที่มีผลต่อความแข็งแรงผิวเหล็กกล้า AISI 1045 ครั้งนี้ เป็นการศึกษาเพื่อเป็นการทดสอบสมมุติฐานว่าปัจจัยในงานกลึง คือ ความเร็วตัด อัตราการป้อน ระยะป้อนลึก และสารหล่อเย็น มีผลต่อความแข็งแรงของผิวชิ้นงานหรือไม่

สำหรับการศึกษาในครั้งนี้ได้เริ่มจากการศึกษาทฤษฎีต่างๆ ที่เกี่ยวข้องกับงานกลึงพบว่าปัจจัยสำคัญที่ทำให้เกิดกระบวนการกลึงขึ้น ได้นั้น ได้แก่ อัตราป้อน (Feed Rate) ความเร็วตัด (Cutting Speed) ระยะป้อนลึก (Depth of Cut) มีดกลึง (Cutting Tool) และชิ้นงานที่ต้องการทำการตัดเฉือน (Work Piece) ซึ่งขณะที่ทำการการกลึงงานจะมี แรง ความเค้น ความเครียด และความร้อน กระทำกับชิ้นงานตลอดเวลาซึ่งจากการค้นคว้าข้อมูลทางด้านโลหะวิทยาพบว่า มีทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง 2 ทฤษฎี คือ ความเค้นและความร้อนที่เกิดจากการกลึงไม่ส่งผลกระทบต่อคุณสมบัติทางกลของชิ้นงาน และอีกทฤษฎีหนึ่ง คือ ความร้อนและความเค้นจะส่งผลกระทบต่อคุณสมบัติของชิ้นงาน จากนั้นจึงเริ่มทำการทดลองเพื่อทดสอบสมมุติฐานดังกล่าวโดยใช้การออกแบบการทดลองเชิงสถิติมาใช้เพื่อวิเคราะห์ผล จากการทดลอง สามารถสรุปผลได้ว่าในการนำชิ้นงานมาผ่านกรรมวิธี การขึ้นรูปโดยการกลึงป้อนนั้นส่งผลกระทบต่อคุณสมบัติทางกลของชิ้นงาน AISI 1045 คือ ความเค้นและความร้อนที่เกิดขึ้นในกระบวนการกลึงมีผลต่อค่าความแข็งแรงผิวของชิ้นงาน ซึ่งปัจจัยที่มีผลอย่างเห็นได้ชัดคือ ความเร็วรอบ (Speed) ระยะป้อนลึก (Depth of Cut) และน้ำหล่อเย็น (Coolant) โดยนำมาสร้างเป็นสมการทางคณิตศาสตร์ได้ความสัมพันธ์ดังนี้ คือ เมื่อเพิ่มความเร็วยรอบ และระยะป้อนลึกในการกลึงมากขึ้น จะส่งผลให้เกิดค่าความเค้น และความร้อนเพิ่มขึ้นที่ผิวของชิ้นงาน และจากการทดลองจะทำให้ผิวชิ้นงานที่ผ่านการกลึงมีค่าความแข็งแรงเพิ่มมากขึ้น ในขณะที่เดียวกันถ้าใช้สารหล่อเย็นช่วยในการกลึงจะช่วยลดความร้อนในการตัดเฉือนขณะกลึงชิ้นงาน ซึ่งจากผลการทดลองพบว่าสารหล่อเย็นจะช่วยทำให้ความแข็งแรงผิวของชิ้นงานที่ผ่านการกลึงมีค่าลดลง หลังจากได้ความสัมพันธ์ของปัจจัยต่างๆ ที่มีผลต่อความแข็งแรงผิวของชิ้นงานแล้ว จึงได้ทำการเก็บผลชิ้นงานเพิ่มเติม เพื่อทดสอบความสัมพันธ์ของ สมการทางคณิตศาสตร์พบว่า ค่าจากสมการเปรียบเทียบกับค่าที่วัดได้จริง มีความแม่นยำพอสมควร

เพื่อให้ผลของการศึกษาในครั้งนี้สามารถสรุปผลได้และมีประโยชน์ต่องานอุตสาหกรรมมากที่สุดจึงได้นำชิ้นงานที่ผ่านการกลึงและทดสอบความแข็งแรงแล้วมาทำการส่องดูโครงสร้างของเหล็กเปรียบเทียบกับเหล็กที่มีได้ผ่านการกลึงกับพบว่าบริเวณขอบของชิ้นงานของชิ้นงานที่มีได้ผ่านการกลึงจะมีความหยาบของเกรนสม่ำเสมอตลอดทั้งชิ้นงาน ในขณะที่ชิ้นงานที่ผ่านการกลึงแล้วบริเวณขอบของชิ้นงานจะสังเกตเห็นได้ว่าเกรนมีลักษณะที่ละเอียดกว่า ซึ่งสรุปได้ว่า

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เมื่อทำการขึ้นรูปชิ้นงานกลึงนั้นแรงที่มีผลต่อความแข็งของผิวชิ้นงานจะส่งผลให้เม็ดเกรนของชิ้นงานเกิดการบีบอัดตัวทำให้ส่วนผิวของชิ้นงานมีความแข็งเพิ่มขึ้น

5.2 ข้อเสนอแนะ

จากการศึกษาปัจจัยในการกลึงที่มีผลต่อความแข็งของผิวชิ้นงาน AISI 1045 พบว่าการทำงานเป็นไปตามขั้นตอนและตรงตามสมมติฐานตามที่ได้ตั้งเป้าไว้ แต่ในการศึกษานี้ยังมีจุดบกพร่องในการทำงานอีกบางประการดังนี้

1. มีดกลึงที่ใช้ในการศึกษาครั้งนี้มีจำนวนจำกัด โดยมีการใช้มีดกลึงซ้ำมากกว่า 3 ครั้งต่อ 1 คมตัด ซึ่งการสึกหรอของมีดกลึงเป็นส่วนสำคัญที่ทำให้การตัดเฉือนชิ้นงานไม่สมบูรณ์ ซึ่งอาจทำให้ความเค้นและความร้อนที่กระทำต่อชิ้นงานเพิ่มขึ้น

2. เครื่องทดสอบความแข็งที่ใช้คือเครื่องทดสอบความแข็งแบบ Rock well สเกล B มีความสามารถในการแยกแยะความแตกต่างได้น้อย อีกทั้งยังเป็นเครื่องทดสอบที่ใช้การอ่านค่าแบบหน้าปิดเข็ม ซึ่งยากในการอ่านค่าความแข็ง

3. ในการศึกษานี้ทำการทดลองกับเหล็กเพียงชนิดเดียวคือ AISI 1045 ดังนั้นเพื่อให้แน่ใจว่ากระบวนการกลึงมีผลกระทบบต่อความแข็งผิวของชิ้นงานจึงควรทำการศึกษาและทดลองเพิ่มเติมกับ เหล็กกล้าและ โลหะชนิดอื่นด้วย



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

อิงเอกสารอ้างอิง

นริศ ศรีเมฆ และ คณะ . 2450 โลหะวิทยา พิมพ์ครั้งที่ 1

ไพโรจน์ สุขสุวรรณ . 2527 เอกสารประกอบการสอนปฏิบัติงานกลึง

พรศักดิ์ อรรถวานิช . 2536 วัสดุศาสตร์ พิมพ์ครั้งที่ 1

บริษัท แฟ็คทอรีแม็กซ์ จำกัด . General Catalogue

ปารเมศ ชูติมา . 2545 การออกแบบการทดลองทางวิศวกรรม พิมพ์ครั้งที่ 1

วีระพันธ์ สิทธิพงษ์ . โลหะวิทยาภาพถ่ายสำหรับวิศวกร

สายชล สันสมบูรณ์ทอง . 2545 สถิติเบื้องต้น พิมพ์ครั้งที่ 3

สิทธิชัย เจริญเศรษฐศิลป์ . 2542 การวางแผนการทดลอง

Douglas C. Montgomery . 5th Edition Design and Analysis of Experiments

Douglas C. Montgomery , George C. Runger . 3rd Edition Applied Statistics and Probability for Engineers

George E Dieter. 1988 Mechanical Metallurgy

Minitab User's guide 2: Data analysis and Quality tools



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาคผนวก ก

เหล็กกล้า AISI 1045

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ผก 1 คุณสมบัติของเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลาง AISI 1045

ส่วนผสมทางเคมี	C	Si	Mn	Pmax	Smax
	0.43-0.5	0.15-0.3	0.6-0.9	0.04	0.05
เกรดเหล็ก	DIN	JIS	SS14	ASTM	AFNOR
ที่ใกล้เคียง	1.1191	S45C	1672	A29,A510	XC42

คุณลักษณะ เหล็กเกรดนี้จัดเป็นเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลางใช้เมื่อต้องการความแข็งแรงและความแข็งในสภาพหลังการรีดสูง มีความสามารถชุบขึ้นรูป ได้ดีมาก ชุบแข็งโดยใช้เปลวไฟและวิธีอินดักชั่นได้ดี แต่ไม่เหมาะกับการเติมคาร์บอนหรือทำในทรายดิ่ง ความสามารถในการเชื่อมไม่ดี
การใช้งาน ใช้ทำเฟือง เพลา สลักเกลียว และชิ้นส่วนเครื่องจักรกลต่างๆ

ตารางที่ ผก 2 จุดวิกฤติของเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลาง AISI 1045

จุดวิกฤติ	Ac1	Ac3	Ar3	Ar1
□c(□F)	725(1340)	780(1435)	750(1385)	680(1260)

ตารางที่ ผก 3 คุณสมบัติทางกายภาพของเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลาง AISI 1045

ค่าสัมประสิทธิ์การขยายตัว				อุณหภูมิอบชุบและชุบขึ้นรูป		
อุณหภูมิ		ค่าสัมประสิทธิ์		กรรมวิธี	กรรมวิธี	
°C	°F	µm/m.k	µin/in. °F		8C	8F
0-100	32-212	11.5	6.4	ชุบขึ้นรูป	1245	2275
0-500	32-930	14	7.8	อบอ่อน	790-870	1450-1600
25-100	75-212	11.2	6.2	อบคืนตัว	830-915	1525-1675
25-500	75-930	14	7.8	อบออสเทนไนท์	800-845	1475-1550
25-600	75-1110	14.4	8			
25-700	75-1290	14.06	8.2			

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ผก 4 คุณสมบัติทางกลของเหล็กกล้าคาร์บอนปานกลาง AISI 1045

สภาพงาน	ขนาดงานกลม		ความต้านแรงดึง		จุดจำนน		ความยืด	ความแข็ง
	mm	in	Mpa	Ksi	Mpa	ksi	ตัว	
รีดร้อน	19-32	0.75-1.25	565	82	310	45	16	163
รีดเย็น	19-32	0.75-1.25	625	91	530	77	12	179
รีดเย็น,อบอ่อน	19-32	0.75-1.25	585	85	505	73	12	170
กลึง,เจียร,ขัดผิว	19-32	0.75-1.25	675	98	405	59	24	212
ดัดเย็น	16-22	0.63-0.88	655	95	585	85	12	187
	22-32	0.88-1.25	620	90	550	80	11	179
	32-50	1.25-2	585	85	515	75	10	170
	50-75	2ถึง3	515	75	485	70	10	163
ดัดเย็น อบอุณหภูมิต่ำ	16-22	0.63-0.88	690	100	620	90	12	197
	22-32	0.88-1.25	655	95	585	85	11	187
	32-50	1.25-2	620	90	550	80	10	179
ดัดเย็น อบอุณหภูมิสูง	16-22	0.63-0.88	655	95	515	75	15	187
	22-32	0.88-1.25	620	90	515	75	15	179
	32-50	1.25-2	585	85	485	70	15	170

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



KIA STEEL

1-6, SORYONG-DONG, KUNSAN,
CHEONBUK, KOREA (573-711)

Order No. : 2004-01-31
Contract No. : 200401 - 005612
Customer : H.S.B

INSPECTION CERTIFICATE

TEL: (063) 460-8606, 8571 (Q.C.)
460-8114 (Repres.)
FAX: (063) 460-8423 (Q.C.)

Legends of Delivery Condition:
1. As Rolled 2. As Forged 3. As Peeled
4. As Drawn 5. Q/T 6. Norm.
7. FA 8. LA 9. SA
10. SRA 11. N/T 12. As Casted

Steel Grade : S45C
Shape of Product : ROUND BAR
Delivery Condition : No. 1

Inspection Items		Chemical Composition (wt. %)										Dimensions (mm)		Weight (kg)	Qty. (pcs)	
		C	Si	Mn	P	S	Cu	Ni	Cr	Mo			Size	Length		
Spec.	min. max.	.42 .48	.15 .35	.60 .90	.030 .030	.035 .035	.30 .30	.20 .20	.20 .20	.0225 .0225			30.00	6000		
Heat No.	241748	.45	.23	.71	.010	.014	.21	.06	.10	.0225						

Inspection Items		Mechanical Properties										Internal Soundness						
		YP (kg-f/mm ²)	TS (kg-f/mm ²)	EL (%)	ROA (%)	IV (%)	HD (N/2)	BENDING	ACS	UT	MACRO	DC	REDUCTION RATIO	MSF (%)	Non-Met. Incl. (mm)			
Spec.	min. max.	20																
Heat No.	241748	42.1	71.1	24.10	42.50		207.0											

Inspection Items		Hardness, HRC (Distance from Surface)										GAS (ppm)		
												O	II	N
Spec.	min. max.													
Heat No.														

REMARK: ABOVE MECHANICAL PROPERTIES ARE ONLY FOR YOUR REFERENCE.

Certified by:

Manager of Quality Control Dept.

ตารางที่ ผค 5 ใบรับประกันคุณภาพของเหล็กกล้าที่ใช้ทำการทดลอง



ภาคผนวก ข
ผลการทดลอง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ผข 1 ตารางการเก็บผลการทดลอง

NO.	speed (rpm)	depth of cut(mm)	feed(mm)	coolant	tools no.	hardness (HRB)			\bar{X} (HRB)	เวลาดำเนินการ(นาที)
1	935	1.25	0.061	off	5	94	94	93	93.7	0:41
2	935	2	0.044	off	5	93.5	93.5	93	93.3	0:57
3	935	1.25	0.051	on	19	92.5	92.5	92.5	92.5	0:49
4	1300	1.25	0.061	on	22	94	92	92	92.7	0:28
5	935	2	0.051	on	4	93	93.5	93.5	93.3	0:49
6	680	0.5	0.044	off	13	90.5	91	91	90.8	1:18
7	680	2	0.044	on	6	91.5	92	92.5	92.0	1:20
8	1300	1.25	0.051	on	20	92.5	93	93.5	93.0	0:35
9	680	1.25	0.061	on	26	92	92.5	93	92.5	0:56
10	680	1.25	0.061	off	10	93	93	92.5	92.8	0:55
11	935	1.25	0.051	off	9	92	92	92.5	92.2	0:49
12	680	0.5	0.051	off	32	88	89	89.5	88.8	1:05
13	935	0.5	0.044	off	40	92	90.5	90.5	91.0	0:56
14	935	0.5	0.061	on	31	89.5	89	89.5	89.3	0:40
15	935	1.25	0.061	off	11	93.5	93	93.5	93.3	0:39
16	1300	0.5	0.044	on	35	89	89.5	89.5	89.3	0:39
17	1300	0.5	0.051	off	42	90	91	90.5	90.5	0:34
18	935	0.5	0.061	on	37	89	89	89.5	89.2	0:39
19	935	1.25	0.044	off	13	92	92.5	92.5	92.3	0:57
20	935	0.5	0.061	off	16	90.5	90.5	90.5	90.5	0:40
21	935	0.5	0.061	off	18	91	92	91.5	91.5	0:45
22	1300	1.25	0.051	off	8	93	93.5	93	93.2	0:35
23	1300	0.5	0.061	on	3	89	89.5	90	89.5	0:29
24	1300	2	0.051	off	23	93	93.5	93.5	93.3	0:35
25	935	0.5	0.044	on	39	89	89	90	89.3	0:54
26	1300	2	0.051	off	11	93	93	93	93.0	0:35
27	935	0.5	0.044	on	47	92.5	92	92.5	92.3	1:02
28	680	2	0.044	on	3	91.5	91.5	92	91.7	1:21

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ผข 1 ตารางการเก็บผลการทดลอง (ต่อ)

NO.	speed (rpm)	depth of cut(mm)	feed(mm)	coolant	tools no.	hardness (HRB)			\bar{X} (HRB)	เวลาดำเนินการ(นาที)
29	1300	0.5	0.044	on	15	91.5	89.5	89	90.0	0:43
30	1300	0.5	0.061	off	4	88	89	89	88.7	0:29
31	680	1.25	0.061	on	22	92.5	93.5	92.5	92.8	0:56
32	680	0.5	0.044	on	43	90	91.5	91	90.8	1:17
33	935	0.5	0.051	on	43	91	91	91.5	91.2	0:49
34	680	2	0.061	on	41	92	92.5	93	92.5	0:58
35	1300	2	0.061	off	12	93	93	93	93.0	0:29
36	680	2	0.061	off	14	92.5	92.5	93	92.7	0:57
37	680	1.25	0.061	off	12	93	93.5	93	93.2	0:57
38	935	2	0.051	off	32	93.5	93.5	93	93.3	0:50
39	1300	1.25	0.051	off	24	94	94	94	94.0	0:35
40	1300	0.5	0.051	off	33	90.5	90.5	90	90.3	0:34
41	935	2	0.044	on	36	93.5	93.5	94	93.7	1:01
42	1300	0.5	0.044	on	29	91.5	91.5	89	90.7	0:41
43	935	1.25	0.061	off	6	94	94	93	93.7	0:41
44	935	1.25	0.044	on	28	91.5	91.5	91.5	91.5	0:58
45	1300	0.5	0.044	off	27	89	89.5	89.5	89.3	0:40
46	680	1.25	0.044	on	45	92	92.5	92	92.2	1:19
47	935	0.5	0.061	off	17	89.5	90.5	91.5	90.5	0:40
48	1300	0.5	0.051	off	4	90	90	90.5	90.2	0:34
49	680	2	0.051	off	14	92	92.5	92.5	92.3	1:08
50	935	2	0.061	on	38	92.5	92.5	93	92.7	0:42
51	1300	1.25	0.051	on	21	93	93	93.5	93.2	0:35
52	1300	0.5	0.051	on	25	89	90	90.5	89.8	0:34
53	935	2	0.061	off	7	93	93.5	93	93.2	0:42
54	935	0.5	0.051	off	45	89.5	90	91	90.2	0:49
55	1300	0.5	0.061	off	44	89	89	89.5	89.2	0:28
56	935	1.25	0.061	on	2	92.5	92.5	92.5	92.5	0:41

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตาราง ที่ ผข 1 ตารางการเก็บผลการทดลอง (ต่อ)

NO.	speed (rpm)	depth of cut(mm)	feed(mm)	coolant	tools no.	hardness (HRB)			\bar{X} (HRB)	เวลางาน(นาที)
57	935	1.25	0.044	on	42	91	91.5	91	91.2	0:57
58	935	0.5	0.051	on	15	90.5	90.5	89	90.0	0:51
59	680	2	0.044	off	2	93	93.5	93.5	93.3	1:20
60	680	0.5	0.044	off	8	90.5	90.5	90.5	90.5	1:15
61	1300	1.25	0.061	off	15	93	92.5	92.5	92.7	0:29
62	1300	1.25	0.044	off	24	92	92	93	92.3	0:41
63	935	0.5	0.051	off	3	91	91	91.5	91.2	0:48
64	935	1.25	0.051	on	2	93	93	92	92.7	0:49
65	1300	1.25	0.051	on	29	93	93.5	93	93.2	0:35
66	680	0.5	0.061	off	37	89	91	89	89.7	0:56
67	935	2	0.044	off	33	92.5	93	92.5	92.7	0:58
68	935	0.5	0.051	off	41	89.5	90.5	91	90.3	0:48
69	1300	1.25	0.051	off	35	93	93	93.5	93.2	0:35
70	680	0.5	0.051	on	34	88	88.5	89.5	88.7	1:07
71	680	2	0.061	off	25	93	93	93	93.0	0:58
72	680	2	0.051	on	44	92.5	92.5	93.5	92.8	1:07
73	1300	0.5	0.061	off	34	91	89	89	89.7	0:28
74	680	1.25	0.051	on	32	92.5	93	93.5	93.0	1:07
75	680	2	0.051	off	30	93	93	92.5	92.8	1:09
76	1300	1.25	0.061	off	7	92.5	92.5	92.5	92.5	0:29
77	680	0.5	0.061	on	27	88	88	88.5	88.2	0:55
78	680	0.5	0.061	off	46	88.5	88	88.5	88.3	0:55
79	935	2	0.061	on	47	92	92.5	93.5	92.7	0:41
80	935	1.25	0.044	off	25	92	92	92	92.0	0:57
81	680	1.25	0.044	on	7	92.5	93	93	92.8	1:20
82	935	0.5	0.051	on	5	89	89	88.5	88.8	0:50
83	680	0.5	0.061	off	5	89.5	91.5	91.5	90.8	0:56
84	680	1.25	0.061	off	27	92	92.5	92.5	92.3	0:56

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตาราง ที่ ผข 1 ตารางการเก็บผลการทดลอง (ต่อ)

NO.	speed (rpm)	depth of cut(mm)	feed(mm)	coolant	tools no.	hardness (HRB)			\bar{X} (HRB)	เวลางาน(นาที)
85	1300	0.5	0.061	on	8	89	89	90	89.3	0:28
86	680	2	0.051	off	36	92.5	92.5	92	92.3	1:09
87	935	2	0.044	on	12	93.5	93.5	93	93.3	0:58
88	935	2	0.061	on	18	92.5	93	93.5	93.0	0:41
89	1300	2	0.051	on	43	92.5	92.5	92	92.3	0:35
90	1300	2	0.051	on	20	92.5	93.5	93	93.0	0:36
91	935	2	0.051	off	45	92	92.5	93.5	92.7	0:50
92	680	1.25	0.044	off	37	91.5	92.5	92.5	92.2	1:19
93	935	1.25	0.061	on	39	93	93.5	93.5	93.3	0:41
94	935	0.5	0.044	off	19	90	90	90.5	90.2	0:56
95	1300	2	0.044	on	17	92.5	92	93	92.5	0:41
96	1300	0.5	0.044	off	30	89	89.5	89	89.2	0:40
97	935	2	0.051	off	38	92.5	93	93	92.8	0:50
98	680	2	0.044	off	26	92	93	92.5	92.5	1:20
99	680	0.5	0.051	off	21	89	89	89.5	89.2	1:07
100	935	1.25	0.061	on	24	93.5	92.5	93	93.0	0:40
101	935	2	0.044	on	41	92.5	93	92.5	92.7	0:59
102	1300	2	0.051	off	43	93	94	93.5	93.5	0:35
103	680	1.25	0.044	on	44	91	91.5	91.5	91.3	1:18
104	935	1.25	0.044	off	21	92.5	93.5	94	93.3	0:58
105	1300	2	0.061	on	27	92.5	93	92.5	92.7	0:29
106	680	1.25	0.044	off	23	91	91.5	92	91.5	1:20
107	1300	2	0.061	on	46	92.5	93.5	93	93.0	0:29
108	1300	0.5	0.051	on	15	90.5	90.5	89	90.0	0:34
109	680	0.5	0.051	on	45	89.5	88.5	86.5	88.2	1:08
110	1300	1.25	0.044	on	13	92	92.5	93	92.5	0:41
111	935	1.25	0.051	on	17	92.5	93	92.5	92.7	0:49
112	935	0.5	0.044	on	40	92	92.5	91.5	92.0	0:57

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตาราง ที่ ผข 1 ตารางการเก็บผลการทดลอง (ต่อ)

NO.	speed (rpm)	depth of cut(mm)	feed(mm)	coolant	tools no.	hardness (HRB)			\bar{X} (HRB)	เวลาดำเนินงาน(นาที)
113	680	2	0.061	on	31	92.5	92	92.5	92.3	0:57
114	1300	2	0.044	on	29	92	91.5	92.5	92.0	0:44
115	935	0.5	0.061	on	48	89	89	89	89.0	0:40
116	680	1.25	0.061	on	18	92.5	92.5	92	92.3	0:57
117	680	2	0.044	off	6	93.5	92.5	92.5	92.8	1:21
118	680	0.5	0.051	on	33	90	90.5	90.5	90.3	1:08
119	680	1.25	0.051	off	37	92	93	93	92.7	1:08
120	680	1.25	0.051	off	1	92	93	92	92.3	1:08
121	935	2	0.051	on	38	92	92.5	93	92.5	0:49
122	1300	1.25	0.061	on	12	92.5	92	92.5	92.3	0:29
123	935	1.25	0.051	off	48	92.5	93	93	92.8	0:49
124	935	2	0.061	off	19	92.5	93	93	92.8	0:41
125	1300	2	0.061	off	30	93	92	93	92.7	0:29
126	680	0.5	0.061	on	48	88.5	88.5	88.5	88.5	0:55
127	935	2	0.044	off	10	93	93.5	93	93.2	0:57
128	1300	0.5	0.061	on	40	89	89.5	89.5	89.3	0:29
129	680	2	0.044	on	18	93.5	93	93	93.2	1:19
130	680	2	0.061	on	34	92	92	92.5	92.2	0:57
131	935	1.25	0.051	off	19	92.5	92.5	92.5	92.5	0:49
132	935	2	0.051	on	31	92	92	93	92.3	0:52
133	1300	2	0.061	on	10	93.5	94.5	94	94.0	0:29
134	680	1.25	0.051	on	1	92	92.5	92.5	92.3	1:08
135	680	2	0.051	on	35	92.5	93	93.5	93.0	1:10
136	680	1.25	0.051	on	39	93	93.5	93.5	93.3	1:08
137	1300	0.5	0.051	on	1	88.5	88	89.5	88.7	0:35
138	1300	1.25	0.061	on	46	92	93	93	92.7	0:29
139	1300	1.25	0.044	off	32	92	94	93.1	93.0	0:41
140	680	0.5	0.044	on	14	91	90	91.5	90.8	1:18

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ผข 1 ตารางการเก็บผลการทดลอง (ต่อ)

NO.	speed (rpm)	depth of cut(mm)	feed(mm)	coolant	tools no.	hardness (HRB)			\bar{X} (HRB)	เวลาดำเนินงาน(นาที)
141	1300	2	0.044	off	28	94	94	94	94.0	0:42
142	680	2	0.051	on	16	93	93.5	93	93.2	1:09
143	1300	1.25	0.044	on	36	92.5	93	93.5	93.0	0:41
144	680	0.5	0.044	on	30	91	91	91.5	91.2	1:19
145	1300	2	0.051	on	17	92	92	92.5	92.2	0:35
146	935	2	0.061	off	20	92.5	92.5	92.5	92.5	0:42
147	1300	0.5	0.044	off	47	91.5	92	90.5	91.3	0:40
148	1300	2	0.044	on	9	90.5	92.5	93	92.0	0:43
149	680	1.25	0.044	off	28	90.5	91	93	91.5	1:19
150	1300	1.25	0.044	off	7	93	93.5	93	93.2	0:41
151	680	1.25	0.051	off	11	92	92	92.5	92.2	1:09
152	680	0.5	0.061	on	16	89.5	89.5	90	89.7	0:58
153	935	1.25	0.044	on	26	91.5	92.5	92.5	92.2	0:59
154	680	0.5	0.044	off	22	90.5	91	92	91.2	1:20
155	1300	2	0.044	off	13	92.5	93	92	92.5	0:41
156	1300	1.25	0.044	on	6	94	94	94.5	94.2	0:41
157	935	0.5	0.044	off	46	92	92	92	92.0	0:57
158	1300	2	0.061	off	42	93	93.5	92.5	93.0	0:30
159	680	2	0.061	off	23	92.5	93	93.5	93.0	0:58
160	1300	1.25	0.061	off	38	92.5	92.5	93	92.7	0:29
161	680	0.5	0.051	off	9	90	91	90	90.3	1:08
162	1300	2	0.044	off	39	92.5	92.5	92	92.3	0:43

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ผข 2 เวลาจํานรวมของคมค้ด

หมายเลขคมค้ด	หมายเลขจ้ดจําน	เวลาจําน(นาท้)
1	120	1:08
1	134	1:08
1	137	0:35
	total	2:51
2	56	0:41
2	59	1:20
2	64	0:49
	total	2:50
3	23	0:29
3	28	1:21
3	63	0:48
	total	2:38
4	5	0:49
4	30	0:29
4	48	0:34
	total	1:52
5	1	0:41
5	2	0:57
5	82	0:50
5	83	0:56
	total	3:24
6	7	1:20
6	43	0:41
6	117	1:21
6	156	0:41
	total	4:03
7	53	0:42
7	76	0:29
7	81	1:20
7	150	0:41
	total	3:12
8	22	0:35
8	60	1:15
8	85	0:28
	total	2:18

เอกสารน้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สําหรับการจ้ดจํานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้จําไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการจําไปใช้

ตารางที่ ผข 2 เวลางานรวมของคมคัต (ต่อ)

หมายเลขคมคัต	หมายเลขชิ้นงาน	เวลางาน(นาที)
17	47	0:40
17	95	0:41
17	111	0:49
17	145	0:35
	total	2:45
18	21	0:45
18	88	0:41
18	116	0:57
18	129	1:19
	total	3:42
19	3	0:49
19	94	0:56
19	124	0:41
19	131	0:49
	total	3:15
20	8	0:35
20	90	0:36
20	146	0:42
	total	1:53
21	51	0:35
21	99	1:07
21	104	0:58
	total	2:40
22	4	0:28
22	31	0:56
22	154	1:20
	total	2:44
23	24	0:35
23	106	1:20
23	159	0:58
	total	2:53
24	39	0:35
24	62	0:41
24	100	0:40
	total	1:56

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ผข 2 เวลางานรวมของคมตัด (ต่อ)

หมายเลขคมตัด	หมายเลขชิ้นงาน	เวลางาน(นาที)
25	52	0:34
25	71	0:58
25	80	0:57
	total	2:29
26	9	0:56
26	98	1:20
26	153	0:59
	total	3:15
27	45	0:40
27	77	0:55
27	84	0:56
27	105	0:29
	total	3:00
28	44	0:58
28	141	0:42
28	149	1:19
	total	2:59
29	42	0:41
29	65	0:35
29	114	0:44
	total	2:00
30	75	1:09
30	96	0:40
30	125	0:29
30	144	1:19
	total	3:37
31	14	0:40
31	113	0:57
31	132	0:52
	total	2:29
32	12	1:05
32	38	0:50
32	74	1:07
32	139	0:41
	total	3:43

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ ผข 2 เวลาจนวนรวมของคมค้ด (ค้)

หมายเลขคมค้ด	หมายเลขจ้จนวน	เวลาจนวน(นาท้)
41	34	0:58
41	68	0:48
41	101	0:59
	total	2:45
42	17	0:34
42	57	0:57
42	158	0:30
	total	2:01
43	32	1:17
43	33	0:49
43	89	0:35
43	102	0:35
	total	3:16
44	55	0:28
44	72	1:07
44	103	1:18
	total	2:53
45	46	1:19
45	54	0:49
45	91	0:50
45	109	1:08
	total	4:06
46	78	0:55
46	107	0:29
46	138	0:29
46	157	0:57
	total	2:50
47	27	1:02
47	79	0:41
47	147	0:40
	total	2:23
48	115	0:40
48	123	0:49
48	126	0:55
	total	2:24

เอกสารน้เป็นเอกสารที่สงวนไว้ส้หรับการจ้จนวนเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม้อนุญาตให้จ้จนวนไปจ้จนวนประโยชน้จ้จนวนการค้จ้จนวน
ไม้ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อ้กทั้งห้ามมิให้ด้ดแปลงน้เนื้อหา และด้จ้จนวนอ้จ้จนวนถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการจ้จนวนไปจ้จนวน

ตารางที่ ผข 3 ตารางการเก็บผลเพื่อทดสอบความแม่นยำของสมการ

NO.	speed(rpm)	depth of cut(mm)	feed(mm)	coolant	Tools NO.	hardness (HRB)			\bar{X} (HRB)	ค่าจากสมการ(HRB)
1	680	1	0.044	off	1	91	91.5	91	91.2	91.44
2	935	1.5	0.044	off	1	91.5	92.5	92	92.0	92.45
3	1300	1.75	0.044	off	1	92.5	92	91	91.8	93.04
4	680	1	0.051	off	1	93	94	93.5	93.5	91.35
5	935	1.5	0.051	off	1	92	92	92	92.0	92.37
6	1300	1.75	0.051	off	1	92	92	92	92.0	92.96
7	680	1	0.061	off	2	92	92.5	92	92.2	91.24
8	935	1.5	0.061	off	2	93.5	92.5	93	93.0	92.26
9	1300	1.75	0.061	off	2	93.5	93.5	94	93.7	92.84
10	680	1	0.044	on	2	91.5	91	91.5	91.3	91.20
11	935	1.5	0.044	on	2	92.5	93	92.5	92.7	92.21
12	1300	1.75	0.044	on	2	92.5	92.5	92	92.3	92.80
13	680	1	0.051	on	3	91	92.5	91.5	91.7	91.11
14	935	1.5	0.051	on	3	91.5	90.5	92.5	91.5	92.13
15	1300	1.75	0.051	on	3	92.5	93	92.5	92.7	92.72
16	680	1	0.061	on	3	93.5	93	93	93.2	91.00
17	935	1.5	0.061	on	3	92	92.5	94	92.8	92.02
18	1300	1.75	0.061	on	3	92	92.5	92.5	92.3	92.60

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาคผนวก ก
มติดกฐินทั้งสแตนคาร์ไบด์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

**HITACHI
TOOL**

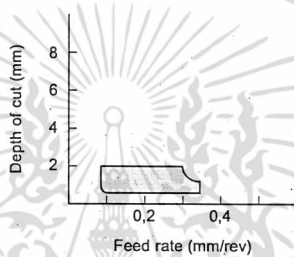
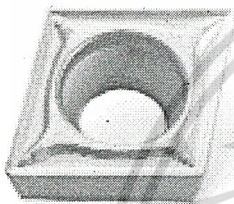


Selection 1. F

RECOMMENDED BREAKER

JE Type

FINISHING ON STEEL



RECOMMENDED GRADE

GM25



CONTINUOUS



GENERAL



INTERRUPTED



RECOMMENDED CUTTING CONDITIONS

DEPTH OF CUT (MM)	FEED RATE (MM/REV)	CUTTING SPEED (M/MIN)	
		CZ25	GM25
0,5~2,0	0,1~0,3	100~200	150~200

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้