



งานวิจัย

เรื่อง

อثرผลของมนต์กระเสไฟเขื่อนและลักษณะป้ายลวดเขื่อนทังสีบนที่มีผลต่อความกว้าง
และการขึ้นลึก ของแนวเขื่อนของเหล็กกล้าไฮสเตรนโดยใช้กระบวนการเขื่อนทิก

โดย

ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ไพบูลย์ พาณุวนต์

RMUTK - CARIT



3 2000 00095616 1

คณะวิศวกรรมศาสตร์
มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลธัญบุรี

พ.ศ. 2550

ISBN : 978-974-625-341-3

Research

641.521

ว1953

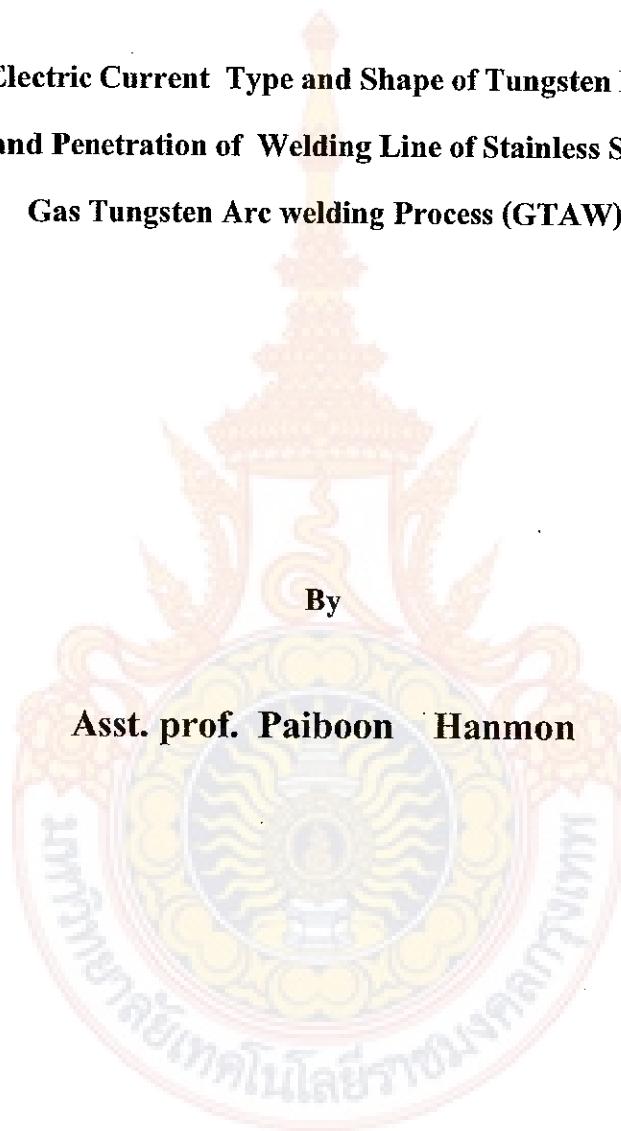
Title

.....
..... 0890
..... 15/11/93
.....

**The Effect of Electric Current Type and Shape of Tungsten Electrode End to
Width and Penetration of Welding Line of Stainless Steel using
Gas Tungsten Arc welding Process (GTAW)**

By

Asst. prof. Paiboon Hanmon



Department of Industrial Engineering

Faculty of Technical Education

Rajamangala University of Technology Krungthep

2007

ชื่องานวิจัย อิทธิพลของชนิดกระแสไฟเชื่อมและลักษณะปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧ที่มีผลต่อความกว้าง และการซึ่งลึก ของแนวเชื่อมของเหล็กกล้าไร้สนิม โดยใช้กระบวนการเชื่อมทิก(GTAW) ชิ้นงานที่ใช้คือ เหล็กกล้าไร้สนิมชนิด SUS 304 ขนาด 1x3 นิ้ว หนา 4.5 มิลลิเมตร ลวดเชื่อมทั้งส坚韧ชนิดทอริโอทเท็ท 2 % ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 2.6 มม. ใช้ลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧 5 ลักษณะคือ มนตร์, มนตร์รวม 120°, มนตร์รวม 60°, มนตร์รวม 30° และมนตร์รวม 1.3 มม. ใช้กระแสไฟเชื่อมแบบข้อต่อง(DCEN) และกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้อ(DCEP) พบว่าการเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบข้อต่อง(DCEN) จะมีค่าความกว้างของแนวเชื่อมน้อยกว่าและมีค่าการซึ่งลึกมากกว่าการเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้อ(DCEP) ส่วนลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧ที่มีมนตร์รวมมาก จะมีค่าความกว้างของแนวเชื่อมมากและมีค่าการซึ่งลึกน้อย ถ้วนการเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบข้อต่อง(DCEN)และแบบกลับข้อ(DCEP) จะเกิดบริเวณของอิทธิพลความร้อน(Heat Affected Zone : HAZ) ที่มีลักษณะรูปร่างเป็นไปตามลักษณะการซึ่งลึกของแนวเชื่อม สรุปได้ว่า ชนิดของกระแสไฟเชื่อมและลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧นี้มีผลต่อความกว้าง การซึ่งลึก และบริเวณของอิทธิพลความร้อนของแนวเชื่อม

ชื่อผู้วิจัย ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ไพบูลย์ หาญมนต์

ปี 2550

บทคัดย่อ

อิทธิพลของชนิดกระแสไฟเชื่อมและลักษณะปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧ที่มีผลต่อความกว้าง และการซึ่งลึก ของแนวเชื่อมของเหล็กกล้าไร้สนิม โดยใช้กระบวนการเชื่อมทิก(GTAW) ชิ้นงานที่ใช้คือ เหล็กกล้าไร้สนิมชนิด SUS 304 ขนาด 1x3 นิ้ว หนา 4.5 มิลลิเมตร ลวดเชื่อมทั้งส坚韧ชนิดทอริโอทเท็ท 2 % ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 2.6 มม. ใช้ลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧 5 ลักษณะคือ มนตร์, มนตร์รวม 120°, มนตร์รวม 60°, มนตร์รวม 30° และมนตร์รวม 1.3 มม. ใช้กระแสไฟเชื่อมแบบข้อต่อง(DCEN) และกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้อ(DCEP) พบว่าการเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบข้อต่อง(DCEN) จะมีค่าความกว้างของแนวเชื่อมน้อยกว่าและมีค่าการซึ่งลึกมากกว่าการเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้อ(DCEP) ส่วนลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧ที่มีมนตร์รวมมาก จะมีค่าความกว้างของแนวเชื่อมมากและมีค่าการซึ่งลึกน้อย ถ้วนการเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบข้อต่อง(DCEN)และแบบกลับข้อ(DCEP) จะเกิดบริเวณของอิทธิพลความร้อน(Heat Affected Zone : HAZ) ที่มีลักษณะรูปร่างเป็นไปตามลักษณะการซึ่งลึกของแนวเชื่อม สรุปได้ว่า ชนิดของกระแสไฟเชื่อมและลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧นี้มีผลต่อความกว้าง การซึ่งลึก และบริเวณของอิทธิพลความร้อนของแนวเชื่อม

คำสำคัญ : กระบวนการเชื่อมทิก, ลวดเชื่อมทั้งส坚韧, มนตร์รวมของปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧, กระแสไฟเชื่อม, กระแสไฟเชื่อมแบบข้อต่อง, กระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้อ, ความกว้างของแนวเชื่อม, การซึ่งลึก ของแนวเชื่อม

Title of Research : The Effect of Electric Current Type and Shape of Tungsten Electrode End to Width and Penetration of Welding Line of Stainless Steel using Gas Tungsten Arc welding Process (GTAW)

Researcher : Asst. Prof. PAIBOON HANMON

Year : 2007

Abstract

The effect of electric current type and shape of tungsten electrode end to width and penetration of welding line of stainless steel was studied. Using gas tungsten arc welding process (GTAW). Work Picce is stainless steel type SUS 304, 1x3 in and 4.5 mm thick . Tungsten electrode is 2 % thoriated with diameter 2.6 mm. Five shape of tungsten electrode end, straight degree, total degree 120°, 60°, 30° and radius 1.3 mm are used. The electric current use in process are direct current electrode negative(DCEN) and direct current electrode positive(DCEP). It found that DCEN welding have less width of welding line and more penetration than DCEP welding. Effect of shape of tungsten electrode end, increasing of total degree have more width of welding line and less penetration. DCEN and DCEP welding have heat affect zone(HAZ) on the penetration of welding line. It can conclude that the type of electric current type and shape of tungsten electrode end has effect to width, penetration and HAZ of welding line

Keywords : Gas tungsten arc welding(GTAW),Tungsten electrode,Total degree of tungsten electrode end
Welding current, Direct current electrode negative(DCEN), Direct current electrode positive (DCEP), Width of welding line, Penetration of welding line

บทที่ 1

บทนำ

1.1 บทนำ

ปัจจุบันประเทศไทยได้ขยับงานในด้านอุตสาหกรรมขนาดกลาง และขนาดใหญ่อย่างรวดเร็ว โดยมีลักษณะงานหลายรูปแบบ ซึ่งงานเชื่อมโลหะก็มีบทบาทที่สำคัญมากในงานอุตสาหกรรมทุกชนิด อาทิ เช่น อุตสาหกรรมผลิตรถยนต์ อุตสาหกรรมการต่อเรือ งานท่อส่งน้ำมัน ถังความดันตลอดงาน โครงสร้าง เป็นต้น โดยงานเชื่อมสามารถเลือกทำได้หลากหลายวิธี เช่น การเชื่อมมิก การทำเชื่อม ทิก และการเชื่อมแบบขันเมอร์จ เป็นต้น แต่เพื่อให้ได้มาซึ่งงานที่มีคุณภาพ ต้นทุนการผลิตต่ำลงตาม ความต้องการของลูกค้า จะนั้นจึงจำเป็นต้องเลือกกระบวนการเชื่อมให้เหมาะสมด้วย

1.2 ที่มาและความสำคัญของงานวิจัย

การเชื่อมทิกเหมือนกับกระบวนการเชื่อมอื่น ๆ และปัจจุหาที่เกิดขึ้นกับกระบวนการเชื่อม เกิด เนื่องมาจากตำแหน่งของแนวเชื่อม ซึ่งตำแหน่งของแนวเชื่อม ใช้วัสดุไม่เหมาะสม ได้แก่ วัสดุงาน ลวดเดิมหรือแก๊สปั๊กคลุม สถานที่ในการเชื่อม ระยะห่างของชิ้นงานกับปลายลวดเชื่อม ไม่เหมาะสม และปัจจัยต่างๆ ในกระบวนการเชื่อมอีกมานาย จะทำให้แนวเชื่อมที่ได้ไม่สมบูรณ์ และยังมีปัจจัยอื่นๆ อีก ที่ยังไม่สามารถรู้ล่วงหน้าได้ เช่น การเบี่ยงเบนของการอาร์ก ปลายลวดทั้งสตูนสกปรก ลักษณะ ปลายลวดทั้งสตูนในขณะเชื่อมงาน การใช้เทคนิคการเชื่อมและการเลือกใช้อุปกรณ์ประกอบในการเชื่อม ไม่ เหมาะสม ซึ่งเป็นเหตุให้เกิดตำแหน่งในแนวเชื่อม ตำแหน่งที่เกิดขึ้นกับการเชื่อมทิก ได้แก่ หังสตูนฝังใน รูพรุน รอยกัดขอบแนวเชื่อม การหลอมละลายไม่สมบูรณ์ การหลอมละลายทะลุ เกิดการแตกร้าวนน ชิ้นงาน และบ่อหลอมละลายของแนวเชื่อม ปัจจุหาจากเทคนิคการเชื่อม หรือความไม่แข็งแรงของแนว เชื่อมเป็นเหตุให้เกิดการแตกร้าวได้ ซึ่งกันเพื่อป้องกันไม่ให้เกิดปัจจุหาต่าง ๆ ขึ้น จะต้องทำให้ชิ้นงาน เชื่อมและลวดเดิมสะอาด จะต้องมีเทคนิคการเชื่อมที่ดี และจะต้องมีความรู้ในการเชื่อมนี้สูงด้วย

ดังนั้น ในการศึกษาอิทธิพลของชนิดกระแสไฟเชื่อมและลักษณะปลายลวดเชื่อมทั้งสตูนที่มีผล ต่อความกว้าง และการซึมลึกของแนวเชื่อมของเหล็กกล้า ไรสันนิมด้วยกระบวนการเชื่อมทิกก็เป็น การศึกษาเพื่อการแก้ไขปัจจุหาของแนวเชื่อมที่เกิดจากการเชื่อมทิก เพื่อให้ได้แนวเชื่อมที่สมบูรณ์และ เหมาะสมกับการใช้งานต่อไป

1.3 วัตถุประสงค์ของงานวิจัย

เพื่อศึกษาถึงอิทธิพลของชนิดกระแสไฟเชื่อม และลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งสตูนที่มีผลต่อ ความกว้าง และการซึมลึกของแนวเชื่อมของเหล็กกล้า ไรสันนิม

1.4 ขอนเทศของงานวิจัย

- 1.4.1 ใช้เครื่องเชื่อมทิก กระแสไฟเชื่อมแบบข้าวตง(DCEN) และ กระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้าว (DCEP) ขนาด 90 แอมป์ แรงดัน 220 โวลต์
- 1.4.2 ใช้ลวดเชื่อมทั้งสแตน ชนิดทอริโอทเต็ททั้งสแตน 2 % ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 2.6 มม.
- 1.4.3 ใช้ชุดควบคุมความเร็วในการเชื่อม 0.3 เมตร/นาที
- 1.4.4 ใช้กล้อง Stereo Microscope ทำการวัดขนาดความกว้างและการซึ่มลึกของแนวเชื่อม
- 1.4.5 ใช้ชิ้นงานเหล็กกล้าไร้สนิม ชนิด SUS 304 ขนาด 1×3 นิ้ว หนา 4.5 มิลลิเมตร จำนวน 60 ชิ้น
- 1.4.6 ใช้แก๊สอาร์กอน(Argon) ปกคลุมแนวเชื่อมด้วยปริมาณ 10 ลิตร/นาที
- 1.4.7 ใช้การเชื่อมแบบท่าราน โดยไม่เติมลวดเชื่อม
- 1.4.8 ระยะห่างของชิ้นงานกับปลายลวดเชื่อม 1 มิลลิเมตร
- 1.4.9 ใช้ลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งสแตน 5 มม คือ มุ่งตรง, มุ่งรวม 120° , มุ่งรวม 60° , มุ่งรวม 30° และมุ่งมนรัศมี 1.3 มม.

1.5 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

- 1.5.1 เพื่อทราบถึงอิทธิพลของชนิดกระแสไฟเชื่อมที่มีผลต่อความกว้างและการซึ่มลึกของแนวเชื่อม
- 1.5.2 เพื่อทราบถึงอิทธิพลของลักษณะปลายลวดทั้งสแตนที่มีผลต่อความกว้างและการซึ่มลึกของแนวเชื่อม
- 1.5.3 สามารถเลือกใช้ชนิดของกระแสไฟเชื่อมและลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งสแตนให้เหมาะสมกับการเชื่อมเหล็กกล้าไร้สนิม

1.6 วิธีการดำเนินงานวิจัย

- 1.6.1 ศึกษาปัญหาและวิเคราะห์ปัญหา
- 1.6.2 เก็บรวบรวมข้อมูลที่เกี่ยวข้องในการทำงานวิจัย
- 1.6.3 เตรียมชิ้นงานในการทดลองและทำการทดลอง
- 1.6.4 วิเคราะห์และสรุปผล

บทที่ 2

ทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง

2.1 บทนำ

บทนี้จะกล่าวถึงแนวคิดของงานวิจัย ซึ่งมาจากปัจจัยที่ส่งเสริมให้เกิดความคิด รวมถึงทฤษฎีที่นำมาใช้ในงานวิจัยนี้

2.2 ทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง

การเชื่อมทิก เกิดขึ้นตั้งแต่ปี 1890 โดยเริ่มรู้จักใช้แก๊สเป็นตัวปั๊กคลุมแนวเชื่อม มาในปี ค.ศ. 1920 ได้พัฒนาวิธีเชื่อมนี้ให้มีประสิทธิภาพดีขึ้น โดยใช้หัgetStatusCode เป็นคลาสอาร์กชั่งให้ความร้อนสูงและใช้แก๊สไฮเดรนกับแก๊สอาร์กตอนปั๊กคลุมแนวเชื่อมจนถึงปี 1930 HENRY M. HOBART และ PHILLIP K. BEVERS จึงได้จดทะเบียนลิขสิทธิ์ขั้นตอนการเชื่อมนี้เอาไว้

ขณะนั้นแก๊สไฮเดรนและอาร์กอนมีราคาสูงจึงไม่ค่อยมีผู้นำไปใช้ขั้นตอนการเชื่อมดังกล่าวมากนัก จนถึงช่วงสงครามโลกครั้งที่ 2 จึงได้พัฒนาการเชื่อมทิก กันอย่างจริงจัง โดยใช้เชื่อมอะลูมิเนียม แมกนีเซียม ซึ่งเป็นส่วนประกอบของเครื่องบิน นอกจากนั้นยังสามารถเชื่อมโลหะผสมอื่น ๆ ที่มีความต้านทานต่อการกัดกร่อนและโลหะที่มีจุดหลอมตัวสูง ได้แก่ เหล็กกล้าไร้สนิม เป็นต้น

TIG ย่อมาจาก Tungsten Inert Gas สมาคมการเชื่อมของอเมริกา (American Welding Society หรือ AWS.) เรียกขั้นตอนการเชื่อมนี้ว่า Gas Tungsten Arc Welding โดยใช้คำย่อว่า GTAW. ซึ่งก็คือวิธีการเชื่อมที่ใช้ลวด Tungsten เป็นตัวอาร์กและใช้แก๊สเลือยเป็นกระแสปั๊กคลุมแนวเชื่อมบางตำราอาจเรียกขั้นตอนการนี้ว่า Heliarc หรือ Helicweld ซึ่งเป็นชื่อคืบเดิมของขั้นตอนการนี้โดยใช้แก๊สไฮเดรนปั๊กคลุมแนวเชื่อม และยังเป็นชื่อทางการค้าของบริษัทผู้ผลิตเครื่องเชื่อมทิก ในประเทศสหรัฐอเมริกา

2.2.1 กรรมวิธีเชื่อมทิก เป็นกรรมวิธีการเชื่อมโลหะ โดยใช้ชิ้นงานหลอมละลายด้วยความร้อนที่เกิดขึ้นจากการอาร์กระห่ำงลวดหัgetStatusCode กับชิ้นงานเชื่อม โดยมีแก๊สเลือยปั๊กคลุมบริเวณเชื่อมและบอหลอมละลายเพื่อไม่ให้บรรยายภายนอกเข้ามาทำปฏิกิริยา กับบริเวณดังกล่าว ความร้อนที่ได้จากการอาร์กสูงประมาณ 1,942 องศาเซลเซียสในการเชื่อมนี้ลวดหัgetStatusCode จะทำหน้าที่อาร์กเพื่อให้เกิดความร้อนเท่านั้น โดยจะไม่มีการเติมลงในแนวเชื่อมถ้าต้องการเติมเนื้อเชื่อมต้องเติมลวดเชื่อมลงไป

การเชื่อมทิก สามารถกระทำได้ทั้งระบบเชื่อมด้วยมือ (Manual) และระบบอัตโนมัติ (Automatic) ซึ่งแตกต่างกันดังนี้

ระบบเชื่อมด้วยมือเป็นระบบที่ต้องใช้ช่างเชื่อม (Welder) คล้ายกับการเชื่อมด้วยแก๊สออกซิอะเซทิลีน โดยช่างเชื่อมจะใช้มือควบคุมหัวเชื่อมและการเติมลวดเชื่อม ความประณีตของงานเชื่อมขึ้นอยู่กับความชำนาญของช่างเชื่อมเป็นส่วนใหญ่ ส่วนระบบเชื่อมอัตโนมัติเป็นการเชื่อมด้วยอุปกรณ์อัตโนมัติ

โดยอาศัยผู้ควบคุม (Operator) บังคับการทำงานของเครื่องเชื่อม ได้แก่ การปิด-เปิดสวิตช์ เพื่อควบคุมการเริ่มต้นและการหยุดเครื่องเชื่อมแต่บางครั้งจะต้องเตรียมการเชื่อม เช่น ตั้งระยะาร์ก, ตั้งความเร็วเชื่อม หรือตั้งโปรแกรมการทำงานของเครื่องเชื่อม โดยช่างเชื่อมจะให้มือควบคุมหัวเชื่อมและการเดินลวดเชื่อม ความประณีตของงานเชื่อมขึ้นอยู่กับความชำนาญของช่างเชื่อมเป็นส่วนใหญ่

นอกจากนี้ยังพัฒนาวิธีเชื่อมใหม่ ๆ ขึ้น ได้แก่ การเชื่อมแบบต่อเนื่อง (Continuous Weld) การเชื่อมเป็นช่วง (Intermittent) หรือบางที่เรียกว่า "Skip Weld" และการเชื่อมจุด (Spot Weld)

การเชื่อมทิก เป็นกรรมวิธีเชื่อมที่สามารถเชื่อมโลหะได้เกือบทุกชนิด ซึ่งรวมถึงโลหะผสม เช่น เหล็กกล้าคาร์บอน, เหล็กกล้าพลาสม, เหล็กกล้าไร้สนิม, โลหะที่ความร้อน, อะลูมิเนียมพลาสม, ทองแดงและทองแดงพลาสม เป็นต้น สำหรับตะเก็บและสังกะสีไม่ควรเชื่อมทิก เนื่องจากวัสดุที่สองมีจุดหลอมต่ำ ซึ่งเป็นอุณหภูมิที่แตกต่างกันกับอุณหภูมิของเปลวอาร์กมากและเนื้อวัสดุดังกล่าวหลอมละลายจะเปลี่ยนสภาพกลายเป็นไอ ส่วนโลหะที่มีจุดหลอมสูงสามารถเชื่อมด้วยทิก ได้ แต่ถ้าโลหะดังกล่าวเคลือบไว้ด้วยตะเก็บ, สังกะสี, ดีบุก, แอดเมิล์มนิหรืออะลูมิเนียมจะต้องใช้วิธีเชื่อมที่พิเศษ แนวเชื่อมของโลหะที่เคลือบนี้จะมีคุณสมบัติเชิงกลต่ำ เนื่องจากเกิดการพลาสมของวัสดุดังกล่าวภายในแนวเชื่อม วิธีป้องกันการกำจัดวัสดุเคลือบน โลหะออกก่อนที่จะทำการเชื่อมและเมื่อเชื่อมเสร็จแล้วจึงซ่อมแซมใหม่

การเชื่อมทิก เป็นกรรมวิธีเชื่อมที่สามารถเชื่อมโลหะบางได้ดี คือมีความหนาตั้งแต่ 0.005 นิ้ว – 1/8 นิ้ว แต่ถ้าโลหะมีความหนานากกว่า 1/4 นิ้ว การเชื่อมด้วยขบวนการอื่นจะประหยัดกว่าเร็วแต่ว่างานนั้นต้องการคุณภาพสูงจึงเชื่อมด้วยทิก และในการเชื่อมอาจใช้แนวเชื่อมแบบซ้อนแนว (Multiple-Pass) ที่ได้ชื่องานที่ต้องการคุณภาพสูงได้แก่ งานอากาศยาน เป็นต้น สำหรับชิ้นงานที่มีรูปร่างซับซ้อนยังสามารถเชื่อมด้วยทิก อาจจะเป็นระบบเชื่อมด้วยมือหรืออัตโนมัติได้

ข้อดี

1. ไม่ต้องใช้ฟลักซ์ ดังนั้นแนวเชื่อมที่ได้จะไม่จำเป็นที่จะต้องเคลียร์แลก ซึ่งเป็นการตัด ปั๊บaha ในเรื่องสแลกฝังในแนวเชื่อม เพราะสแลกที่ฝังอยู่ในแนวเชื่อมจะทำให้แนวเชื่อมไม่แข็งแรงและผุกร่อน ทั้งนี้โดยการใช้แก๊สเพื่อบำบัดหัวที่แน่นฟลักซ์สำหรับปักคลุมแนวเชื่อม ไม่ให้ออกซิเจนและไนโตรเจนจากบรรยากาศรวมตัวกับแนวเชื่อมหรือโลหะงานขณะหลอมละลาย

2. ส่วนผสมทางเคมีของแนวเชื่อมที่เกิดขึ้นจะมีส่วนผสมเหมือนกับลวดเชื่อมจะไม่มีการเปลี่ยนแปลงเกิดขึ้นเนื่องจากแก๊สเพื่อยที่ปักคลุมแนวเชื่อมจะไม่รวมตัวหรือทำปฏิกิริยา กับโลหะ ดังนั้นแนวเชื่อมที่ได้จากการวิธีเชื่อมทิก จึงแข็งแรง, ทนต่อการกัดกร่อนและเหนียวกว่าแนวเชื่อมที่ได้จากการวิธีอื่น ๆ

3. สามารถเชื่อมได้ทุกท่าเชื่อม

4. สามารถมองเห็นแนวเชื่อมและบอหลอมละลายได้อย่างชัดเจน เนื่องจากการอาร์กที่เกิดขึ้น สะอาด ไม่มีควันและสแลกปักคลุม

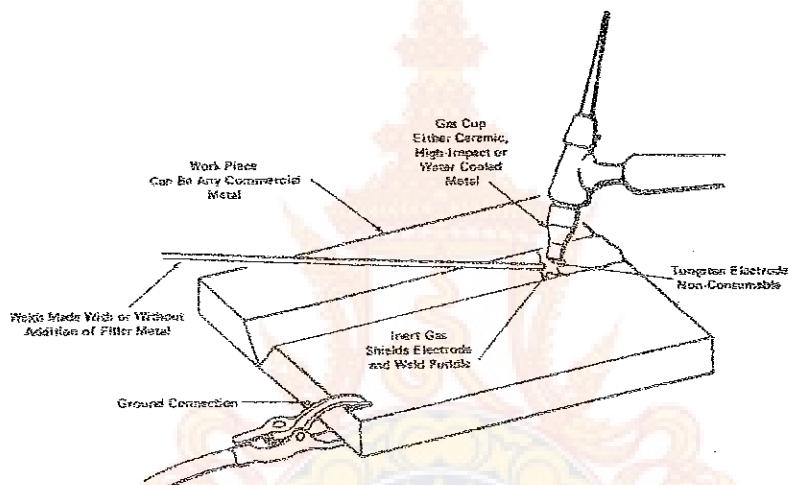
5. การเชื่อมทิก ให้ความร้อนสูงและเป็นบริเวณแคบจึงไม่ทำให้ความร้อนในงานเชื่อมแผ่น

กระบวนการเกินไป งานจะมีโอกาสบวิดตัวน้อย

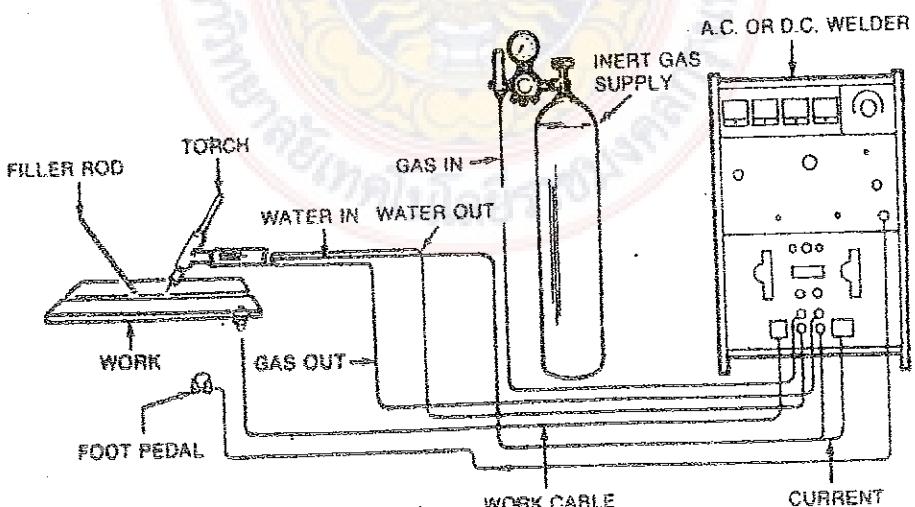
6. ไม่มีเม็ดโลหะ (Spatter) เกิดขึ้นที่บริเวณแนวเชื่อม เนื่องจากการเชื่อมทิก ไม่มีการส่งผ่านนำ โลหะลัดเหลือมข้างบริเวณอาร์กฟลูบลอนคลาดาย

7. สามารถเชื่อมต่อเหล็กหนาบานที่มีความหนาแตกต่างกันได้
เครื่องมือและอุปกรณ์ที่ใช้ในการเชื่อมทิกจะประกอบด้วยล้วนใหญ่ ๆ ดังนี้

- เครื่องเชื่อม (Power Source)
- ระบบนำหล่อเย็น (Cooling System)
- แก๊สปักคุณ (Shielding Gas)
- หัวเชื่อมและอุปกรณ์ประกอบ (Welding Torch and Equipment)



รูปที่ 2.1 แสดงส่วนประกอบที่สำคัญของการเชื่อมทิก



รูปที่ 2.2 แสดงอุปกรณ์การเชื่อมทิก

2.2.2 เครื่องเชื่อมทิก เครื่องเชื่อมทิก มีอยู่หลายแบบ เช่น

1.) Transformer - Rectifiers เป็นเครื่องเชื่อมที่จ่ายไฟกระแสตรง

2.) Transformer, เป็นเครื่องเชื่อมที่จ่ายไฟกระแสลับ

3.) Power - Driven Generators มีทั้งชนิดขับด้วยมอร์เตอร์ไฟฟ้าจะจ่ายเฉพาะไฟกระแสตรงเท่านั้น แต่ถ้าเป็นชนิดเครื่องยนต์ขับจะจ่ายได้ทั้งไฟกระแสตรงและไฟกระแสลับ สำหรับ เครื่องเชื่อมชนิด Transformer และ rectifier นั้นมีข้อดีหลายอย่าง เมื่อเปรียบเทียบกับชนิด Power - Driven generators คือลงทุนต่ำ, ไม่มีเสียงดัง, ค่าบำรุงรักษาและค่าใช้จ่ายในการเชื่อมต่ำ, ชั้นส่วนของ เครื่องไม่มีการเคลื่อนที่, ต้องการกำลังต่ำในขณะเดินเครื่อง (ไม่ทำการเชื่อม) ข้อดีของเครื่องเชื่อมแบบ เครื่องยนต์ขับ ซึ่งสามารถนำไปเชื่อมในสถานที่ที่ไม่มีไฟฟ้าใช้

เครื่องเชื่อมทิก มีหลายขนาดคือตั้งแต่ขนาดที่ผลิตไฟเชื่อมได้ 2 - 3 แอมป์จนถึงขนาดใหญ่ร้อย แอมป์นี้ทั้งชนิดไฟ AC และไฟ AC/DC ซึ่งสามารถใช้เชื่อมด้วยคลอดเชื่อมหุ้มฟลักซ์ได้

ในเครื่องเชื่อมทิก แต่ละเครื่องจะมีอุปกรณ์ควบคุมการทำงานที่แตกต่างกันออกไป แต่อุปกรณ์หลักที่จำเป็นมีดังต่อไปนี้

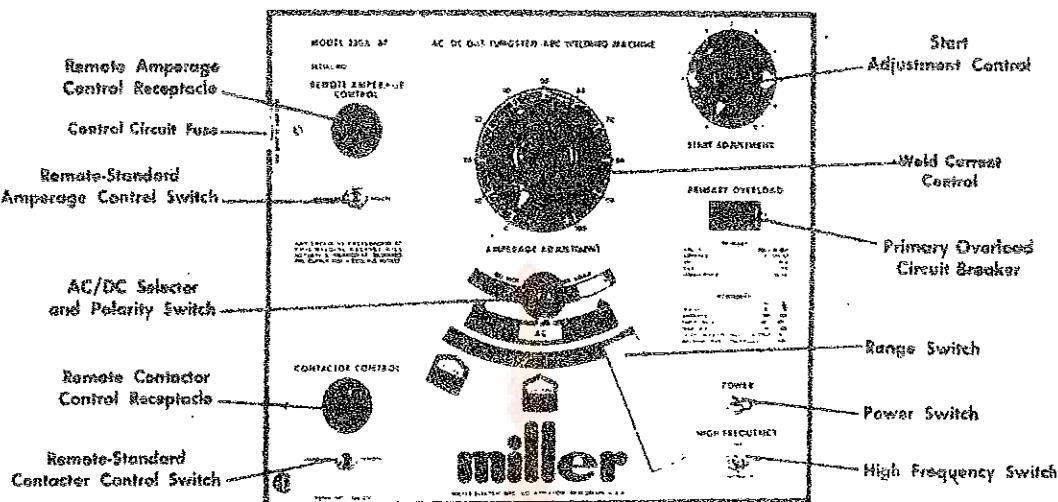
ก) Remote Control เป็นอุปกรณ์ควบคุมการทำงานของเครื่องเชื่อมที่ต้องออกแบบควบคุมที่ภายนอกเครื่องเชื่อม ในระยะไกลซึ่งสามารถควบคุมได้ทั้งกระแสเชื่อม, การไฟลของแก๊สปกคุณ และ น้ำหล่อเย็น ส่วนประกอบของชุด Remote Control ประกอบด้วยสวิตช์ปิด - เปิด, เต้าเสียบสายต่อซึ่งจะ ติดอยู่กับตัวเครื่องเชื่อม, สายต่อและตัวควบคุมซึ่งเป็นกลไกที่ใช้ควบคุมการทำงานของเครื่องเชื่อม สำหรับ Remote Control นั้นมีทั้งชนิดควบคุมการทำงานด้วยมือและชนิดควบคุมการทำงานด้วยเท้า



รูปที่ 2.3 แสดงเครื่องเชื่อมทิก

ก) High Frequency Switch คือ สวิตช์ของความถี่สูง มีตำแหน่งที่ควบคุมอยู่ 3 ตำแหน่ง คือ “Start” “OFF” และ “Continuous” เมื่อต้องการใช้ความถี่สูงสำหรับการเริ่มต้นอาร์กให้ยกสวิตช์ไปที่ ตำแหน่ง “Start” จะทำให้ความถี่สูงเกิดขึ้นในขณะเริ่มต้นอาร์กในช่วงระยะเวลาหนึ่งเท่านั้นและจะถูกคัด ออกโดยมีวงจรอัตโนมัติควบคุมอยู่ภายในเครื่อง ซึ่งความถี่ที่ใช้ในตอนเริ่มต้นอาร์ก จะใช้กับการเชื่อม

ด้วยไฟเชื่อมกระแสตรงชั่วขณะ การเชื่อมเหล็กกล้าไวร์สนิม เป็นต้น



รูปที่ 2.4 แสดงอุปกรณ์ควบคุมการทำงานของเครื่องเชื่อมทิก

การใช้ความถี่สูงในตอนเริ่มต้นนั้นจะช่วยให้การเริ่มต้นอาร์กเกิดขึ้นได้ง่าย โดยที่ปลายนิ้ว หั้งสตeten ไม่สัมผัสกับชิ้นงาน ซึ่งเป็นการช่วยให้ปลายนิ้วหั้งสตeten สกปรก สำหรับตำแหน่ง “OFF” จะใช้กับการเชื่อมด้วยลวดเชื่อมหุ้มฟลักซ์ โดยที่ปลายนิ้วหั้งสตeten ไม่สัมผัสกับชิ้นงานเมื่อเริ่มต้นอาร์ก ส่วนตำแหน่ง “Continuous” นั้นใช้กับการเชื่อมโลหะที่มีอุกิไซค์ที่ผิวสูง เช่น อะลูมิเนียมและแมกนีเซียม เป็นต้น ซึ่งตำแหน่งนี้ความถี่สูงทำงานอย่างต่อเนื่องทั้งในขณะเชื่อมและขณะเริ่มต้นอาร์ก

ก) Power Switch เป็นสวิตซ์ที่ใช้ในการปิด-เปิดเครื่องเชื่อม ซึ่งควบคุมกระแสไฟที่จะเข้าหม้อแปลงภายในเครื่อง เมื่อเปิดสวิตซ์ไปในตำแหน่ง “ON” พัดลมจะรับความร้อนภายในเครื่องเชื่อมจะทำงาน

ก) Range Switch เป็นสวิตซ์ที่ควบคุมกระแสไฟเชื่อมเป็นช่วง โดยมากจะมี 3 ตำแหน่งคือช่วงต่ำ, ช่วงกลาง และช่วงสูง ซึ่งสามารถเลือกปรับตามกระแสไฟที่ต้องการจะใช้ในแต่ละช่วง โดยมีปุ่ม Weld Current Control สำหรับการปรับกระแสละเอียดภายในช่วง โดยคิดเป็นปอร์เซ็นต์ระหว่างค่าต่ำสุดและค่าสูงสุดภายในช่วงที่เลือกตั้งเอาไว้

ก) Start Adjustment Control เป็นปุ่มควบคุมกระแสไฟสำหรับเริ่มต้นอาร์ก โดยที่กระแสไฟนี้จะทำงานอยู่ประมาณ 2/3 วินาที และหลังจากนั้นจะเบรกิยน ไปเป็นกระแสเชื่อมที่ตั้งเอาไว้ที่ Weld Current Control กระแสไฟที่ใช้สำหรับการเริ่มต้นอาร์ก อาจจะใช้สูงหรือต่ำกว่ากระแสเชื่อมก็ได้ แต่ถ้ากระแสเริ่มต้นอาร์กตั้งไว้ต่ำกว่ากระแสเชื่อมก็ได้ แต่ถ้ากระแสเริ่มต้นอาร์กตั้งไว้ต่ำกว่ากระแสเชื่อมเรียกว่า “Soft Start” เหนาะสำหรับการเชื่อมโลหะบาง ส่วนกระแสเริ่มต้นอาร์กที่สูงเรียกว่า “Hot Start” ใช้สำหรับเชื่อมโลหะหนาหรือโลหะที่เป็นตัวนำความร้อนที่ดี

การตั้งกระแสไฟสำหรับการเริ่มต้นอาร์กแบบ “Soft Start” ด้วยการปรับปุ่มกระแสไฟเขื่อนที่ 50% ของช่วงกระแสไฟและปรับกระแสไฟเริ่มต้นอาร์กไปที่ 20% เมื่อเริ่มอาร์กเครื่องเขื่อนจะจ่ายกระแสเขื่อนที่ตั้งเอาไว้ 20% ประมาณ 2/3 วินาที และหลังจากนั้นเครื่องเขื่อนจะเปลี่ยนไปจ่ายกระแสเขื่อน 50% ของช่วงกระแสเขื่อนไปโดยตลอด จากรูปที่ 5 (บบ) เป็นแบบ “Hot Start” ที่ใช้กระแสไฟเขื่อนโดยการตั้งกระแสไฟเขื่อนไว้ที่ 50% และกระแสไฟเริ่มต้นอาร์กไว้ที่ 80% เมื่อเริ่มอาร์กเครื่องเขื่อนจะจ่ายกระแสไฟออกมา 80% ของช่วงกระแสเขื่อนที่ตั้งไว้เป็นเวลา 2/3 วินาที แล้วจึงเปลี่ยนเป็นกระแสเขื่อนที่ 50% ของช่วงกระแสเขื่อนไปโดยตลอด

ก) AC/DC Selector and Polarity Switch เป็นสวิตซ์สำหรับเลือกใช้กระแสไฟเขื่อนซึ่งมีอยู่ 3 ตำแหน่ง คือ AC, DC, RP และ DCS

ข) Post-Flow Gas & Water Value Timer เป็นปุ่มปรับเวลาควบคุมให้เก๊สปักคลุมและน้ำหล่อเย็นไอลต์ไม้อิฐระยะเวลาหนึ่งเมื่อหยุดเขื่อน เพื่อให้ลดทั้งสเตนเลสตัวลงไม่สามารถทำปฏิริยา กับ ออกริเจนได้ สำหรับว่าลักษณะควบคุมการไอลต์ของน้ำร้ายความร้อนนั้นปรับแต่งและตั้งเวลาการไอลต์ แม้ล่วงจากโรงงานผู้ผลิต แต่ว่าลักษณะควบคุมการไอลต์ของเก๊สปักคลุมช่างเขื่อนจะต้องเป็นผู้ตั้งเอง โดยยึด หลักดังนี้ 1 วินาทีต่อขนาดของกระแสไฟเขื่อน 10 แอมป์ การพิจารณาว่าแห่งทั้งสเตนเลสตัวแล้วหรือ ยังให้คุณลักษณะปลายลวดถ้าเป็นมันเงาแสดงว่าลวดเย็นตัวแล้ว แต่ถ้าลวดมีสีน้ำเงินหรือดำ แสดงว่า เวลาการตั้ง Post Flow Time ของแก๊สปักคลุมน้อยไป

ช) High Frequency Intensity Control เป็นปุ่มปรับความเข้มของความถี่สูงซึ่งช่วยเขื่อนสามารถ จะเลือกปรับความถี่ที่จ่ายออกให้เหมาะสม และการตั้งให้ต่ำพอที่สามารถเริ่มต้นอาร์กได้ดี ถ้าตั้งสูง เกินไปอาจจะไม่รับความเครื่องมือและอุปกรณ์สื่อสารอื่น ๆ ได้

ฌ) Weld Timer เป็นปุ่มปรับเวลาที่ทำการอาร์ก ซึ่งปุ่มนี้จะประกอบอยู่กับเครื่องเขื่อนที่สามารถ ทำการเขื่อนแบบ Spot

2.2.3 ระบบน้ำหล่อเย็น ในการเขื่อนทิก ด้วยกระแสที่สูงกว่า 150 แอมป์หรือเขื่อนแบบต่อเนื่อง จะทำให้เกิดความร้อนสะสมขึ้นในหัวเขื่อนและสายเขื่อน และอาจจะเป็นเหตุให้อุปกรณ์ดังกล่าวชำรุด เสียหายได้ง่าย ดังนั้นจึงต้องใช้น้ำร้ายความร้อนสายและหัวเขื่อน แหล่งของน้ำหล่อเย็นอาจเป็น แบบถังหมุนเวียนที่มีมอร์เตอร์ขับหรือน้ำจากแหล่งภายนอกเข่นน้ำจากก๊อกก์ได้ โดยน้ำจะผ่าน Solenoid Valve สำหรับควบคุมอิกทีหนึ่ง ซึ่งว่าลักษณะนี้ที่ Solenoid Valve จะเปิดเมื่อทำการเขื่อนและว่าลักษณะเปิด เมื่อหยุดการเขื่อน ในกรณีของว่าลักษณะสามารถจะตั้งได้โดยให้วาลักษณะปิดชี้กาว่าการหยุดเขื่อน เพื่อให้ น้ำร้ายความร้อน หัวเขื่อนจนเย็นตัวเสียก่อน การใช้น้ำร้ายความร้อนจากแหล่งจ่ายภายนอกนั้น จะต้องคำนึงถึงราคาของน้ำที่ใช้และปริมาณแร่ธาตุที่ผสมอยู่ในน้ำ ที่อาจจะเกิดความเสียหายแก่อุปกรณ์ได้

ระบบน้ำหล่อเย็นชนิดหมุนเวียน ประกอบด้วยส่วนสำคัญ ได้แก่ ถังเก็บน้ำหมุนเวียน, ปั๊มน้ำ แรงดันสูงและมอเตอร์ไฟฟ้า ซึ่งปั๊มน้ำที่ใช้นี้จะทำงานตลอดเวลาที่เครื่องเขื่อนทำงาน น้ำหล่อเย็นหัว

เชื่อมที่อุณหภูมิต่ำเกินไปอาจทำให้เกิดการหล่นตัวของน้ำภายในหัวเชื่อมได้ และจะทำให้เกิดความร้อนออกมากตามด้วย ดังนั้นตัวหัวเชื่อมจึงทำให้แนวเชื่อมเกิดเป็นรูพรุน Soluble Oil เพื่อให้เกิดการหล่อลื่นตัวปืนน้ำ สำหรับประเภทน้ำอาจเกิดบัญชาจากการแข็งตัวของน้ำ จึงควรเติมน้ำยาป้องกันน้ำแข็งตัว (Anti-Freeze) ลงในถังน้ำหล่อเย็น และทำหน้าที่เป็นวัสดุหล่อลื่นแทน Soluble Oil ด้วย

ข้อเสีย ของระบบหล่อเย็นแบบหมุนเวียนคือ

- 1.ใช้งานไม่สะดวก
2. ถ้าระบบชำรุดความร้อนขัดข้อง เครื่องเชื่อมจะใช้งานไม่ได้
3. ต้นทุนสูง

2.2.4 แก๊สปกคุณ (Shielding Gas) เป็นแก๊สที่ใช้สำหรับปกคุณแนวเชื่อมและบ่อหลอมละลายเพื่อไม่ให้อากาศโดยรอบเข้าไปทำปฏิกิริยาในขณะเชื่อม ซึ่งวิธีนี้ได้ใช้กันมานานแล้ว เช่น วิธีเชื่อมแบบออกซิอะเซทิลีน ได้รับความร้อนจากการเผาไหม้ของแก๊สอะเซทิลีนซึ่งเป็นแก๊สเชื้อเพลิงกับออกซิเจนจากการเผาไหม้นี้จะเกิดแก๊สร้อนๆ ได้ออกไชค์ คาร์บอนมอนอกไซด์และไอ้น้ำ ซึ่งทำหน้าที่ปกคุณแนวเชื่อมที่กำลังหลอมละลาย ในการเชื่อมด้วยลวดเชื่อมหุ้มฟลักซ์ แนวเชื่อมที่หลอมละลายและบริเวณอาร์กจะถูกปกคุณด้วยแก๊สที่เกิดจากการเผาไหม้ของฟลักซ์ยังกันและยังทำให้การอาร์กสม่ำเสมอ

การเชื่อมทิก นั้นไม่มีเปลวไฟและฟลักซ์ที่หุ้มลวดเชื่อมเกิดเป็นแก๊สปกคุณบริเวณอาร์กดังนั้น จำเป็นต้อง ใช้แก๊สปกคุณจากแหล่งภายนอก โดยทั่วไปแก๊สปกคุณที่ใช้ในการเชื่อมทิก ได้แก่ อาร์กอน และไฮเดรน โดยอาจซ้ายจากท่อ หรือแบบ Manifold ที่ต่อไปยังจุดต่างๆ ภายในโรงงานก็ได้ แต่แก๊สที่ใช้นั้นจะต้องมีความบริสุทธิ์คือประมาณ 99.99% และไม่มีความชื้นประปนอยู่ บางครั้งอาจใช้แก๊สชนิดอื่น ผสมกับแก๊สอาร์กอนเพื่อผลในการเชื่อม

แก๊สปกคุณที่ก่อร้าวนاءแล้วจะต้องเลือกใช้ให้เหมาะสมกับงานและขบวนการเชื่อม ดังนั้น จำเป็นต้องศึกษาคุณสมบัติและคุณลักษณะของแก๊สปกคุณต่างๆ เสียก่อน

2.2.4.1 แก๊สอาร์กอน (Argon)

แก๊สอาร์กอนเป็นแก๊ส惰性ที่ได้จากการรวมวิธีผลิตออกซิเจนซึ่งจะมีอยู่ในอากาศประมาณ 0.9% จะเห็นว่า อาร์กอนปนอยู่ในอากาศน้อยมาก ดังนั้นการเตรียมอาร์กอนแต่ละลูกบาศก์ฟุต จะต้องใช้อากาศจำนวนมาก ราคาของแก๊สอาร์กอนจึงสูงกว่าออกซิเจนและ ใน โทรศัพท์ในการเก็บแก๊สอาร์กอนอาจจะเก็บไว้ในสภาพของแก๊สหรือของเหลวที่ได้ถังสำหรับเก็บอาร์กอนเหลวจะต้องมี ชนวนที่ดีสามารถเก็บแก๊สอาร์กอนที่อุณหภูมิต่ำกว่า -184 องศาเซลเซียสได้กันน้ำ

ข้อดี ของการใช้แก๊สอาร์กอน

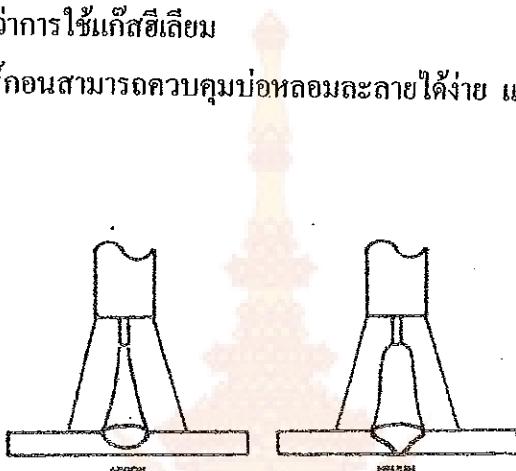
1. แก๊สอาร์กอนมี Ionization Potential 15.7 โวลต์ (หมายความว่าจะต้องใช้แรงดัน 15.7 โวลต์ จึงจะทำให้อะตอมของแก๊สอาร์กอนแตกตัวเป็นอิออนมาก) และยังเป็นตัวนำความร้อนที่ทำให้การอาร์กเกิดความร้อนขึ้นสูงและเป็นบริเวณแคบ

2. แก๊สอาร์กอนจะทำให้การเริ่มต้นเชื่อมง่ายให้อาร์กที่เปลวเรียบและสม่ำเสมอตั้งแต่แรกกับการเชื่อมโลหะบางที่ควบคุมด้วยมือ

3. แก๊สอาร์กอนให้ปฏิริยาการทำความสะอ้างงานเชื่อมที่ดีซึ่งหมายแก่การเชื่อมโลหะที่มีอุณหภูมิที่ผิว เช่น อะลูมิเนียมและแมกนีเซียม

4. แก๊สอาร์กอนมีความหนาแน่นมากกว่าอากาศ และหนักกว่าอากาศประมาณ 1.4 เท่าหนักกว่าไฮเดรน ประมาณ 10 เท่า จึงเป็นผลดีต่อการปักคลุมบริเวณอาร์ก ดังนั้นปริมาณการใช้แก๊สอาร์กอนปักคลุมบริเวณอาร์กจึงน้อยกว่าการใช้แก๊สไฮเดรน

5. เมื่อใช้แก๊สอาร์กอนสามารถควบคุมบ่อหลอมละลายได้ง่าย และหมายกับการเชื่อมท่าตึ้งและท่าหนีอศิรยะ



รูปที่ 2.5 แสดงการใช้อาร์กอนและไฮเดรนปักคลุมแนวเชื่อม

2.2.4.2 แก๊สไฮเดรน (Helium)

ซึ่งแก๊สไฮเดรนเป็นแก๊สเฉื่อย เป็นผลพลอยได้จากการรวมวิธีผลิตแก๊สรรนชาติมี Ionization potential 24.5 โวลต์ และมีคุณสมบัติเป็นตัวนำไฟฟ้าได้เด็ดขาด ให้เปลวอาร์กที่ได้จาก การใช้แก๊สไฮเดรนแผ่ขยายกว้าง แต่ความเข้มของการอาร์กลดลง การแผ่ขยายกว้างของเปลวอาร์กจะทำให้ งานเชื่อมเกิดความร้อนเป็นบริเวณกว้าง ในขณะเดียวกันศูนย์กลางของเปลวอาร์กจะเจาะทะลุลงไปยัง ส่วนล่างของแนวเชื่อมทำให้แนวเชื่อม ที่ได้จากการใช้แก๊สไฮเดรนซึ่งลึกกว่าการใช้แก๊สอาร์กอน แรง เคลื่อนไฟฟ้าที่ใช้แก๊สไฮเดรนคลุมจะเบลี่ยนแปลง ได้อย่างรวดเร็วเมื่อมีการเปลี่ยนแปลงระยะอาร์ก และ ความร้อนที่เกิดจากการอาร์กจะสูง เนื่องจากแก๊สไฮเดรตนั้นต้องใช้แรงเคลื่อนที่สูงจึงมีพลังงานมาก

แก๊สไฮเดรนมีน้ำหนักเบาถือประมาณ 1/7 เท่า ของอากาศเพื่อรวมตัวกับอากาศได้ดี ดังนั้นการ ใช้แก๊สไฮเดรนปักคลุมรอยเชื่อมต้องใช้ปริมาณมากกว่าอาร์กอน 2 - 3 เท่า และมีโอกาสลอดตัวหนีได้ง่าย

หากเหตุผลดังกล่าว การใช้แก๊สไฮเดรนจึงหมายกับการเชื่อมด้วยวิธีตั้งโน้มตั้ง ที่ให้ความเร็วใน การเชื่อมสูง ไม่เกิดรูพรุนและการกัดแห้งแนวเชื่อม รวมทั้งแนวเชื่อมที่ได้มีบริเวณ Heat-Affected Zone แคบ

ดังนั้นการเชื่อมงานหนา หรืองานที่ต้องการความเร็วในการเชื่อมสูงควรใช้แก๊สผสมระหว่าง ไฮเดรนกับอาร์กอนในอัตราส่วน 2:1 เพื่อตัดปัญหาในเรื่องการเปลี่ยนแปลงของระยะอาร์กและยังช่วยลดครุ

พรุนภายนในแนวเชื่อมอีกด้วย

2.2.4.3 การไหลดของแก๊สปกคุณ

แก๊สปกคุณมีหน้าที่ปกคุณบริเวณเชื่อม ไม่ให้รวมตัวกับบรรยายการแต่ถ้าใช้แก๊สมากเกินไปจะสิ้นเปลืองโดยเปล่าประโยชน์และจะทำให้เกิด Under Cut และอาร์กไม่สม่ำเสมอ การใช้แก๊สปกคุณจะต้องใช้ในอัตราการไหลดต่ำสุดที่สามารถปกคุณบริเวณอาร์กได้อย่างมีประสิทธิภาพ ซึ่งขึ้นอยู่กับองค์ประกอบที่สำคัญหลายประการ ดังนี้

- ระยะห่างระหว่าง Nozzle กับชิ้นงานเชื่อม
- ชนิดของแก๊สปกคุณ
- การออกแบบรอยเชื่อม
- ขนาดของ Nozzle
- ขนาดของบ่อหลอมละลาย
- ขนาดของกระแสเชื่อม
- นูนເອີງຂອງหัวเชื่อม
- ระยะอาร์ก
- ความเร็วในการเชื่อม
- ชนิดของชิ้นงานเชื่อม
- ท่าเชื่อม

ตารางที่ 2.1 แสดงการพิจารณาเลือกใช้แก๊สปกคุณสำหรับการเชื่อมทิกให้เหมาะสมกับ

โลหะชนิดต่างๆ

โลหะเชื่อม	แก๊สปกคุณ	ผลที่ได้
อะลูมิเนียมผสม	1. อาร์กอน (ไฮไฟ AC) 2. อาร์กอนผสมกับไอลีเซน (ไฮไฟ AC) 3. ไฮเดรย์ (ไฮไฟ AC)	<ul style="list-style-type: none"> - การยอกสม่ำเสมอ ปฏิกริยาการทำความสะอาดดี - การอาร์กสม่ำเสมอเนื้อยกกว่าการใช้อาร์กอน แต่ปฏิกริยาการทำความสะอาดดี, สามารถเชื่อมได้ด้วยความเร็วสูง, ชิ้นลึกมาก - การอาร์กสม่ำเสมอและสามารถเชื่อมได้ด้วยความเร็วสูงบนวัสดุงานที่ทำความสะอาดด้วยเคมีมาแล้ว
อะลูมิเนียม บรอนซ์	อาร์กอน อาร์กอน	<ul style="list-style-type: none"> - การชิ้นลึกน้อย (อะลูมิเนียมบรอนซ์ต้องการชิ้นลึกเล็กน้อย) - การอาร์กสม่ำเสมอและมีควันน้อย

ทองเหลือง	อาร์กอน	- การอาร์กสม์บ้ำสเมอและควบคุมบ่อหดлом ละลายได้จ่าย
Cobalt-Base Alloye	อาร์กอน	- การอาร์กสม์บ้ำสเมอและควบคุมบ่อหดлом ละลายได้จ่าย
Cupro-Nickel	อาร์กอน	- การอาร์กสม์บ้ำสเมอและควบคุมบ่อหดлом ละลายได้จ่าย
Deoxidized copper	1. ชีเดียม 2. แก๊สฟลามระหว่างชีเดียม 75% กับอาร์กอน 25%	- ให้ความร้อนสูง จึงเป็นการชดเชยวัสดุงานเป็นตัวนำความร้อนที่ดี - การอาร์กสม์บ้ำสเมอแต่ให้ความร้อนน้อยกว่า การใช้ชีเดียมอย่างเดียวและยังสามารถเชื่อมໄโลหะงานที่บางกว่า 1/16 นิ้ว
Inconel	1. อาร์กอน 2. ชีเดียม	- การอาร์กสม์บ้ำสเมอและควบคุมบ่อหดлом ละลายได้จ่าย - ใช้ในการเชื่อมอัตโนมัติที่มีความเร็วชื่อมสูง
เหล็กกล้า คาร์บอนต่ำ	1. อาร์กอน 2. ชีเดียม	- เหมาะสมสำหรับการเชื่อมที่ควบคุมด้วยมือ - ใช้ในการเชื่อมอัตโนมัติที่มีความเร็วชื่อมสูง และชิ้นส่วนที่ต้องการใช้แก๊สอาร์กอน
แมกนีเซียมผสม	อาร์กอน (ไฮไฟ AC)	- การอาร์กสม์บ้ำสเมอและมีปฏิกิริยาทำความสะกดดี
Maraging Steel	อาร์กอน	- การอาร์กสม์บ้ำสเมอและควบคุมบ่อหดлом ละลายได้จ่าย
นิกเกิลผสม	1. อาร์กอน 2. ชีเดียม	- การอาร์กสม์บ้ำสเมอและควบคุมบ่อหดлом ละลายได้จ่าย - ใช้ในการเชื่อมอัตโนมัติที่มีความเร็วสูง
* PH Stainless Steel	ชีเดียม	- ให้การซึมลึกในการเชื่อมขัด ได้สำหรับมีส่วนที่ต้องการแก๊สอาร์กอน
ชิลล่อน บรอนซ์	อาร์กอน	- ในการเชื่อมชิลล่อนบรอนซ์นี้จะต้องให้ความร้อนแก๊สทึบงานและแนวเชื่อมต่อและรวดเร็ว
เหล็กชิลล่อน	อาร์กอน	- การอาร์กสม์บ้ำสเมอและควบคุมบ่อหดлом ละลายได้จ่าย
Stainless Steel	ชีเดียม	- ชิ้นส่วนที่ต้องการใช้แก๊สอาร์กอน, ให้การอาร์กที่ขัดเจนและสม์บ้ำสเมอ
ไทเทเนียม	1. อาร์กอน	- การอาร์กสม์บ้ำสเมอและควบคุมบ่อหดлом ละลายได้จ่าย

	2. ชีเลี่ยม	- ใช้ในการเชื่อมแบบอัตโนมัติที่มีความเร็วในการเชื่อมสูง
* ในการใช้แล้วต้องก่อนและอาร์กอนผงผงกับชีเลี่ยมนั้นสามารถใช้เดลไฟเมื่องกัน		

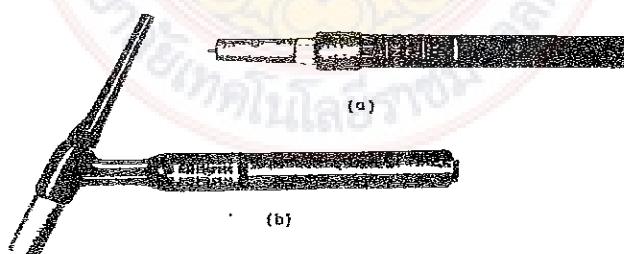
2.2.5 หัวเชื่อมและอุปกรณ์ประกอบหัวเชื่อมสำหรับการเชื่อมทิก ควรจะมีความแข็งแรง, กะทัดรัด, เบาและหุ่นด้วยจนวนที่ดีหน้าที่ของหัวเชื่อม ที่สำคัญได้แก่

1. เป็นที่จับขณะเชื่อม
2. เป็นทางผ่านและบังคับแก๊สปักคลุมเพื่อให้ปักคลุมบริเวณอาร์ก
3. นำกระแสไฟเข้ามสู่บริเวณอาร์ก
4. เป็นทางผ่านเพื่อให้นำร้ายความร้อนออกจากอุปกรณ์ที่อยู่ภายในหัวเชื่อม
5. เป็นตัวจับลวดหัสดeten

หัวเชื่อมจะประกอบด้วย สายเชื่อม, สายยางและข้อต่อสำหรับต่อหัวเชื่อมเข้ากับเครื่องเชื่อมแก๊สปักคลุมและนำร้ายความร้อน, สำหรับหัวเชื่อมทิก ชนิดที่ควบคุมการเชื่อมด้วยมือ โดยทั่วไปแบ่งออกเป็น 2 ชนิด คือ

1. ชนิดระบายความร้อนด้วยอากาศ (Air-Cooled)
2. ชนิดระบายความร้อนด้วยน้ำ (Water-Cooled)

หัวเชื่อมทิก มีหลายขนาดตั้งแต่น้ำหนัก 3 ออนซ์จนถึงขนาด 1 ปอนด์ ทึ้งขึ้นอยู่กับขนาดของกระแสเชื่อม, ลวดเชื่อมและ Nozzle ส่วนใหญ่ปร่วงจะแตกต่างกันตามบริษัทผู้ผลิต แต่โดยทั่วไปแล้วจะมีทั้งแบบหัวเชื่อมเป็นมูนและหัวตรง โดยทั่วไปนิยมใช้หัวเอียงซึ่งลวดเชื่อมจะเอียงทำมูน 120 องศากับมือจับอาจจะเป็นแบบระบายความร้อนด้วยน้ำหรืออากาศก็ได้ ส่วนแบบหัวตรงนี้ลวดเชื่อมจะอยู่ในแนวเดียวกับมือจับ และหัวเชื่อมบางอันจะมีสวิตซ์ไฟฟ้านเพื่อควบคุมการไฟลของแก๊สปักคลุม โดยการบังคับด้วยมือ

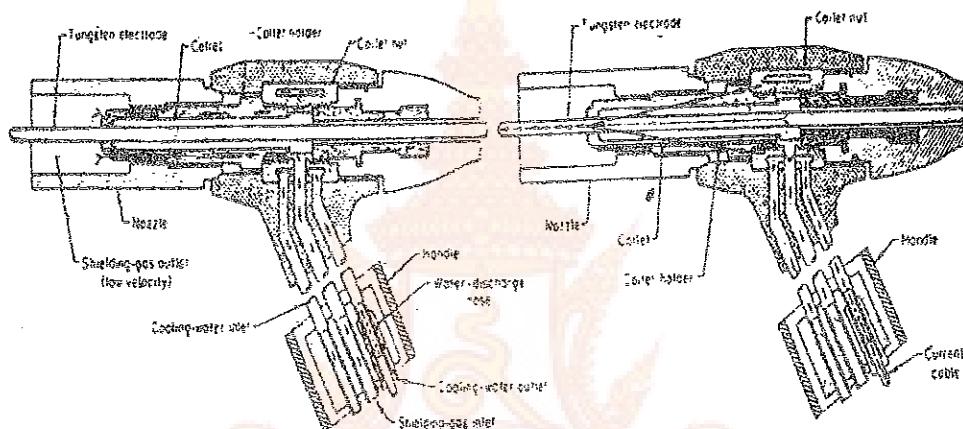


รูปที่ 2.6 แสดง (a) หัวเชื่อมแบบตรง (b) หัวเชื่อมแบบมูน

หัวเชื่อมชนิด Air Cooled นี้ที่จริงแล้วระบายความร้อนด้วยแก๊สปักคลุม สำหรับอากาศที่ระบบความร้อนจะจะเป็นอากาศที่อยู่โดยรอบหัวเชื่อม ซึ่งจะระบายความร้อนออกได้น้อยมาก หัวเชื่อมชนิดนี้

น้ำหนักเบา, ขนาดกะทัดรัด และราคาถูกกว่าแบบระบบความร้อนด้วยน้ำ ส่วนมากใช้กับกระแสเชื่อมไม่เกิน 150 แอมป์ ซึ่งใช้ในการเชื่อมโลหะบางและ Duty Cycle ต่ำ ลวดเชื่อมทั้งสตetenที่ใช้กับหัวเชื่อมแบบ Air Cooled จะมีความร้อนมากกว่าลวดที่ใช้กับหัวเชื่อมชนิด Water Cooled โดยเฉพาะถ้าใช้ลวดทั้งสตeten บริสุทธิ์แล้วจะทำให้อุณหภูมิของทั้งสตetenจากลวดเชื่อมติดลงในบ่อหลอมละลายของแนวเชื่อมได้ เมื่อเชื่อมด้วยกระแสสูง

หัวเชื่อมชนิด Water Cooled ออกแบบไว์สำหรับ การเชื่อมแบบต่อเนื่องด้วยกระแสสูงซึ่งมีอยู่หลายขนาดของกระแสเชื่อม เช่น 200, 300, 500 แอมป์ เป็นต้น และหัวเชื่อมชนิด Water Cooled จะมีราคาสูงกว่าชนิด Air Cooled



รูปที่ 2.7 แสดงทิศทางการไหลของแก๊สปักคุณและน้ำหล่อเย็น

หัวเชื่อมชนิด Water Cooled มีสายต่ออยู่ 3 เส้น คือ

- สายเชื่อม เป็นสายเคเบิลทองแดงที่หุ้มด้วยยาง และยังทำหน้าที่เป็นท่อน้ำทึบของน้ำระบบความร้อน สายเคเบิลทองแดงจะมีขนาดเล็กกว่าสายเชื่อมธรรมดามื่อใช้กระแสไฟที่เท่ากัน เพราะสายเชื่อมชนิด Water Cooled มีน้ำสำหรับระบบความร้อนภายใน การใช้สายเชื่อมชนิดนี้ต้องระวังอย่าให้น้ำระบบความร้อนขาด เพราะหัวเชื่อมและสายเชื่อมจะร้อนเกินไปเป็นเหตุให้อุปกรณ์ดังกล่าวเสียหายได้ ภายในสายเชื่อมชนิด Water Cooled อาจจะติดตื้นพื้วสีไวน้ำทึบตัดวงจรเชื่อมเมื่อขาดน้ำระบบความร้อน และต้องระวังการรั่วของน้ำหรือการถลั่นตัวของน้ำภายในหัวเชื่อม เพราะจะทำให้เกิดไอน้ำพุ่งไปยังบ่อหลอมละลาย เป็นเหตุให้แนวเชื่อมเกิดรูพุ่นได้

- ทางเข้าของน้ำระบบความร้อน เป็นสายยางกลวงที่ต่อออกจาก Solenoid Valve ของน้ำหล่อเย็น ไปยังหัวเชื่อม

- ทางเข้าของแก๊สปักคุณ เป็นสายยางกลวงที่ต่อจาก Solenoid Valve ของแก๊สปักคุณไปยังตัวเชื่อม

2.2.6 ส่วนประกอบของหัวเชื่อมทิก ในการเตรียมหัวเชื่อมประการแรกจะต้องเข้าใจหลักการทำงานและวิธีเลือกใช้ส่วนประกอบของหัวเชื่อม ได้ถูกต้อง ส่วนประกอบของหัวเชื่อมทิก มีดังนี้

1. ตัวทอร์ช (Torch Body) เป็นส่วนสำคัญของหัวเชื่อม ภายในทำด้วยทองแดงผสมพร้อมที่เป็นทางเดินของแก๊สปกคุณ, นำร้ายความร้อนและกระแสไฟ เชื่อม ซึ่งหุ้มด้วยวัสดุที่เป็นฉนวนกันความร้อนและกระแสไฟ เชื่อมอย่างดี

2. ฝาครอบ (Cap) เป็นส่วนปลายสุดของหัวเชื่อม มีหน้าที่ป้องกันไม่ให้แก๊สไหลออก และยังเป็นตัวป้องกันไม่ให้อากาศไหลเข้าไปปนกับแก๊สภายในหัวเชื่อม Cap มีหลายขนาด กำหนดตามความยาวของ漉ดทังสแตน เช่น ขนาด 2 นิ้ว, 3 นิ้ว และ 7 นิ้ว เป็นต้น



รูปที่ 2.8 แสดงส่วนประกอบภายในหัวเชื่อมทิก

3. วงแหวนยาง เป็นวงแหวนยางกลมที่ประกอบอยู่ที่โคนเกลียวของ Cap สำหรับป้องกันการรั่วของแก๊ส

4. Collet หรือ Electrode Collet เป็นตัวจับ漉ดทังสแตน โดยทั่วไปทำด้วยทองแดงผสมที่เป็นตัวนำความร้อนและไฟฟ้าที่ดี แต่ก็มี Collet ที่ทำจากนิกเกิล โครเมียมผสม (80-20) ผิวภายในของ Collet จะต้องเรียบสม่ำเสมอ ก่อนที่จะนำ Collet ไปใช้งานควรตรวจสอบครีน (Burr) ที่อาจเกิดขึ้นกับ Collet เสียก่อน เนื่องจาก Collet ที่มีครีโนยู่ จะทำให้กระแสไฟเชื่อมโหลดไม่ต่อตัว

5. Collet Holder ปิดติดกับตัวหัวเชื่อมด้วยเกลียว Collet Holder ทำด้วยทองแดงผสม ทำหน้าที่บีบจับ Collet ให้จับ漉ดทังสแตนได้แน่น และยังมีรูเพื่อให้แก๊สปกคุณไหลออกมากไปคลุมบ่อหลุมละลาย

6. Nozzle ที่ใช้ในการเชื่อมทิก มีอยู่หลายชนิด ได้แก่ ชนิดกระเบื้อง (เซรามิก), โลหะ, แก้ว

(Fused Quartz) และชนิด Dual-Shield Nozzle, Nozzle ชนิดทำด้วย Ceramic เป็นแบบที่นิยมใช้กันและราคาถูก แต่สำหรับ Nozzle โดยที่ระบายน้ำความร้อนด้วยน้ำจะมีอายุการใช้งานนานกว่าแบบเซรามิก

Nozzle ชนิดเซรามิก เมื่อใช้งานติดต่อกันเป็นเวลานานจะประะ ตั้งนี้จะต้องเปลี่ยน Nozzle ใหม่ เมื่อ Nozzle ที่ใช้มีขอบขรุขระและไม่เรียบ ซึ่งจะเป็นเหตุให้การไหลของแก๊สออกมากลุ่มแนว เชือมไม่สม่ำเสมอและ Nozzle ชนิดนี้ใช้กับกระแสเชื่อมที่ต่ำกว่า 275 แอมป์

Nozzle โดยชนิดที่เป็นปลอกสวม (Sleeve-Type) ใช้ได้กับกระแสไฟเชื่อมขนาดต่ำกว่าชนิดเซรามิก การใช้ Nozzle โดยชนิดนี้จะต้องใช้ด้วยความระมัดระวังและถูกวิธี เพราะมีโอกาสสูญเสียได้มากกว่า Nozzle โดยชนิดระบายน้ำความร้อนด้วยน้ำ

Nozzle โดยชนิดระบายน้ำความร้อนด้วยน้ำใช้ได้กับกระแสเชื่อมสูงสุด 500 แอมป์ สำหรับการเชื่อมด้วยเม็ด (ระบบอัตโนมัติจะสามารถใช้ได้กับกระแสเชื่อมเกินกว่า 500 แอมป์)

Nozzle ชนิดที่ทำด้วยแก้ว (Fused-Quartz) สามารถหันบริเวณอาร์กไห้อ่างชุดเจนเนื่องจาก Nozzle ใสและเกิดแสงสว่างขึ้นจากคลื่นเชื่อม แต่เมื่อใช้ไปนาน ๆ Nozzle จะขุ่นมัว เนื่องจากไออกเหยของโคลาที่เชื่อมจากการที่ Nozzle

Dual-Shield Nozzle มีทางแก๊สออก 2 ทางคือ บริเวณกลางโดยรอบคลื่นเชื่อมจะถูกกลุ่มด้วยแก๊สอาร์กอนหรือไฮเลียมจำนวนเล็กน้อยและปกคลุมบ่อหยอดลายโดยตรง สำหรับบริเวณวงแหวนรอบนอกภายใน Nozzle จะปกคลุมด้วยแก๊สในโตรเจนหรือการร้อนโดยออกไชร์ด ซึ่งทำหน้าที่เป็นเกราะปักคลุมแก๊สเมื่อยิ่งตรงกลาง

ขนาดของNozzle โดยทั่วไปแล้วการกำหนดขนาดของ Nozzle จะขึ้นอยู่กับคุณภาพของรูเป็นหลักและกำหนดเป็นเบอร์ 4, 5, 6 และ 7 แล้วหารด้วย 16 จะได้ขนาดรูภายในของ Nozzle

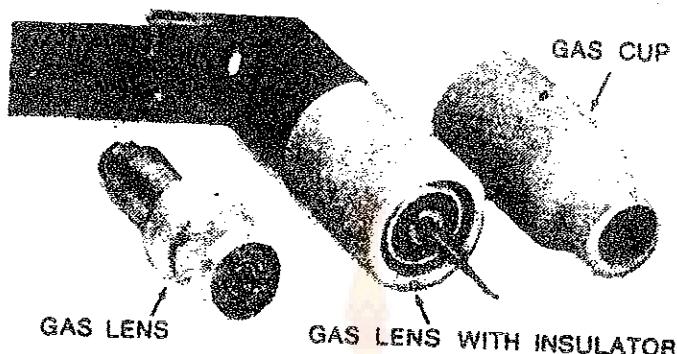
ตัวอย่าง เบอร์ 6 หาร 16 จะได้ $6/16$ นิ้ว หรือ $3/8$ นิ้ว ดังนั้นขนาดรูภายในของ Nozzle = $3/8$ นิ้ว การเลือกขนาดของ Nozzle มีหลักง่าย ๆ คือให้เลือกขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของรูภายใน Nozzle = 4-6 เท่าของเส้นผ่านศูนย์กลางของคลื่นเชื่อม ระหว่างอย่าใช้ขนาด Nozzle เด็กเกินไป เพราะจะทำให้ Nozzle ร้อนจัดและมีอายุการใช้งานสั้นลง ถ้าเลือกใช้ Nozzle ใหญ่เกินไปต้องใช้แก๊สปักคลุมมากขึ้น

Gas Lens. เป็นอุปกรณ์ที่ทำให้เกิดแก๊สหมุนเวียนขึ้นที่ปลาย Nozzle โดยรวมติดอยู่ภายใน Nozzle ซึ่งเป็นผลดีทำให้สามารถเชื่อมได้เมื่อ Nozzle ห่างจากชิ้นงานได้ถึง 1 นิ้ว จึงทำให้ห่างเชื่อมสามารถหันบ่อหยอดลายโดยอ่างชุดเจนในขณะเชื่อมและยังหมายความว่าการเชื่อมภายในช่องนูนได้ดี

7. ลวดเชื่อมทั้งสตeten (Tungsten Electrodes) ลวดเชื่อมที่ใช้ในการเชื่อมทิก จะแตกต่างจากลวดเชื่อมอื่น ๆ เนื่องจากลวดเชื่อมทั้งสตeten ซึ่งทำหน้าที่สำหรับการอาร์กเท่านั้น ไม่ได้เป็นลวดสำหรับติมแนวเชื่อม

ทั้งสตeten มีจุดหลอมเหลวสูง ประมาณ 3,410 องศาเซลเซียส จึงนิยมใช้ทำลวดเชื่อมชนิดไม้สีน้ำเงินซึ่งมีความบริสุทธิ์ประมาณ 99.5% ส่วนทั้งสตeten ผสมน้ำตาลประมาณ 2% ซึ่งช่วยลดการแตกหักของลวด

(Thoria หรือ Zirconia) และมีราคาสูงกว่าทั้งสแตนบริสุทธิ์ สำหรับส่วนผสมทางเคมีของลวดเชื่อมทั้งสแตนแต่ละชนิดกำหนดตามมาตรฐานของสมาคมช่างเชื่อมอเมริกัน (AWS.A5 12-69)



รูปที่ 2.9 แสดง Gas Lens พร้อมอุปกรณ์ประกอบ

ตารางที่ 2.2 แสดงส่วนผสมทางเคมีของลวดเชื่อมทั้งสแตนแต่ละชนิด

AWS. Classification	Tungsten%min	Thoria%	Zirconia%	Other%max
EWP...	99.5	-	0.5
EWTh-1	98.5	0.8-1.2	-	0.5
EWTh-2	97.5	1.7-2.2	-	0.5
EWTh-3	98.95	0.35-0.55	-	0.5
EWZr	99.2	0.15-0.40	0.5

2.2.7 ลักษณะของพิวลวดเชื่อมทั้งสแตน พิวของลวดเชื่อมต้องปราศจากสิ่งสกปรก ไม่มีตะเข็บ รอยขีดข่วน, รอยแตก, โพรงหดตัวและสารมลทินฝังใน สำหรับลวดเชื่อมที่มีจุดกพร่องดังกล่าวจะไม่ควรนำมาใช้งาน เพราะจะทำให้แนวเชื่อมมีคุณภาพไม่ดีพอ การเกิดความไม่สมบูรณ์ขึ้นภายในโครงสร้างของลวดเชื่อม ทำให้หลุดความหนาแน่นของกระแสลงไป ถ้าพิวของลวดเชื่อมไม่สม่ำเสมอจะเป็นเหตุให้เปลวอาร์กย้อนกลับเข้ามาที่ปลายลวดและควบคุมการอาร์กยาก พิวของลวดเชื่อมแบ่งออกเป็น 2 ลักษณะ คือ

1. พิวเจียระไน (Ground Finish)
2. พิวถ่างด้วยน้ำยาเคมี (Chemically Cleaned Finish)

ลวดเชื่อมชนิดพิวเจียระไน เป็นลวดทั้งสแตนที่มีพิวเรียบเป็นมันโดยการเจียระไนให้ได้ตามมาตรฐานมีราคาสูงกว่าลวดชนิดพิวถ่างด้วยน้ำยาเคมี ซึ่งลวดชนิดนี้จะให้ผลดีหลายประการคือ อาร์กที่ได้คงที่และสม่ำเสมอความเรียบของพิวลวดจะช่วยให้มีหน้าสัมผัสระหว่างลวดเชื่อมกับ Collet มีมาก ทำให้กระแสเชื่อมไหลผ่านได้สะดวกกว่าลวดเชื่อมชนิดพิวถ่างด้วยน้ำยาเคมี

ลวดทั้งสต๊าฟจากกรรมวิธีการดึงขึ้นรูป (Drawing) โดยใช้กราไฟต์เป็นวัสดุหล่อลื่นดังนั้น ลวดที่ผลิตออกมามีผลกระทบไฟฟ้าเคลื่อนอยู่บ้าง ๆ ซึ่งจะมองเห็นเป็นสีดำหรือน้ำเงินดำ ผง กราไฟต์ที่ติดอยู่บนผิวของลวดเรื่องจะไม่มีผลต่อการอาร์กหรือคุณภาพของแนวเชื่อม สำหรับจุดค่างที่เกิดขึ้นบนผิวของลวดทั้งสต๊าฟนั้น อาจเนื่องจากออกไซด์หรือสารมลพิน ซึ่งจะทำให้เกิดความสกปรกกับแนวเชื่อม และทำให้ลวดเรื่องสึกหรอเร็ว

2.2.8 การแบ่งประเภทของลวดเรื่องทิก ลวดเรื่องทิก แบ่งออกเป็นประเภทตามส่วนผสมได้ดังนี้

1) หั้งสต๊าฟบริสุทธิ์ (Pure Tungsten) ใช้กับกระแสไฟ AC สำหรับการเชื่อมอะลูминيوم และแมกนีเซียมด้วยการแต่งปลายลวดกลม การอาร์กที่ได้จากลวดชนิดนี้มีสมรรถนะสูง หั้งสต๊าฟบริสุทธิ์ยังสามารถใช้กับกระแสไฟตรงได้แต่ความสามารถน้ำกระแสต่ำกว่าลวดทั้งสต๊าฟสมอย่างไรก็ตามลวดชนิดนี้มีโอกาสสละลายตัวไปผสมกับโลหะเรื่อง และการเริ่มต้นอาร์กจะไม่ดีเท่าลวดชนิดผสมโดยเฉพาะเมื่อใช้กับกระแสไฟเรื่องต้านแต่จุดเด่นของลวดนี้คือไม่ค่อยสกปรกขณะใช้งาน มีโค๊ตสีเขียว

2) ทอริเอ็ทเต็ทหั้งสต๊าฟ (Thoriated Tungsten) เป็นลวดทั้งสต๊าฟที่ผสมทอรีเยีย (Thorium) จนถึง 2.2% จะทำให้อิเล็กตรอนแตกตัวดีขึ้น การเริ่มต้นอาร์กดีและสามารถเป็นตัวนำไฟฟ้าสูง เมื่อเพิ่มทอรีเยียมไปประมาณ 1%-2% จะเพิ่มค่าการเป็นตัวนำไฟฟ้าขึ้นถึง 50% การใช้กระแสไฟฟ้าลับกับลวดทอริเอ็ทเต็ทนี้จะทำให้การอาร์กไม่สมรรถนะสูง ดังนั้นลวดชนิดนี้ต้องใช้กับไฟตรง ลวดเรื่องที่ใช้กับไฟตรงต้องแต่งปลายให้เรียบแหลมซึ่งจะรักษารูปแรงอันนี้ไว้ได้ ส่วนลวดทั้งสต๊าฟบริสุทธิ์เมื่อแต่งปลายลวดเรียบแหลมแล้วพอใช้ไป ปลายของลวดจะหลอมละลายกลับเป็นปลายกลม สำหรับลวดทั้งสต๊าฟทอริเอ็ทเต็ทชนิด 2% มีโค๊ตเป็นสีแดง ส่วนชนิด 1% จะมีโค๊ตเป็นสีเหลือง

3) ลวด EWTH - 3 เป็นลวดเรื่องทั้งสต๊าฟผสมอิเกชันิดหนึ่ง ที่ได้รวมเอาข้อดีของลวดหั้งสต๊าฟบริสุทธิ์กับลวดทั้งสต๊าฟทอริเอ็ทเต็ทเอาไว้ด้วยกัน โดยนำลวดทั้งสต๊าฟทอริเอ็ทเต็ทประมาณ 1/4 ของพื้นที่หน้าตัดรวมเข้าไว้กับลวดทั้งสต๊าฟบริสุทธิ์ตลอดความยาวของลวด และลวดผสมนี้จะให้คุณสมบัติที่ดีคือสามารถรักษารูปทรงของปลายลวดเรื่องไว้ให้มั่นคงเป็นคุณสมบัติของลวดทั้งสต๊าฟ บริสุทธิ์บวกกับคุณสมบัติของการเริ่มต้นอาร์กที่ดีและความสามารถน้ำกระแสของลวดทั้งสต๊าฟทอริเอ็ทเต็ท ซึ่งสามารถนำไฟไปเรื่องอะลูминิเนียมและแมกนีเซียมด้วยไฟกระแสลับได้ดี และยังใช้เรื่องด้วยไฟตรงได้ดีอีกด้วย แต่ไม่แนะนำให้แต่งปลายลวดเรียบแหลม ลวดนี้ยังสามารถใช้กับช่วงของกระแสไฟเรื่องได้ กว้าง โค๊ตสีเป็นสีน้ำเงิน

เซอร์โคเนียมหั้งสต๊าฟ (Zirconium Tungsten) เป็นลวดทั้งสต๊าฟที่มีส่วนผสมของเซอร์โคเนียม 0.15-0.40% ซึ่งหมายแก่การเรื่องด้วยกระแสไฟฟ้าลับ เพราะว่าลวดทั้งสต๊าฟชนิดนี้มีความต้านทานต่อการเกิดสิ่งสกปรก (Contamination) สูง ทั้งยังให้การเริ่มต้นอาร์กที่ดีอีกด้วย ส่วนการแต่งปลายของลวดเรื่องเป็นลักษณะปลายมนเหมือนกับลวดทั้งสต๊าฟบริสุทธิ์ และเหมาะสมกับงานที่ต้องการคุณภาพสูง ซึ่งจะให้การอาร์กที่สมรรถนะสูงในการเริ่มตัวนำกระแสไฟฟ้าลับจะเท่ากับหรือมากกว่าลวดทั้งสต๊าฟทอริเอ็ทเต็ทผสม

เล็กน้อย โคลต์สีของความทั่งสแตนชินิดเซอร์โคลเนฟเป็นสีน้ำตาล

ACM 671.521 พ 295 ๙

ไฟบุลย์ หาดใหญ่

อิทธิพลของของชนิดกระถางไฟเชื้อ

อัมและลักษณะปลายลวดเชื่อมทั่งส

32000000956161 0890

ตารางที่ 2.3 แสดงขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางและความยาวของความทั่งสแตน (AWS A5. 12-69)

ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง มาตรฐาน (นิ้ว)	ขนาดความเพื่อของเส้น ผ่านศูนย์กลาง (นิ้ว)	ขนาดความยาวของความ ทั่งสแตนมาตรฐาน (นิ้ว)	ขนาดความเพื่อของความ ยาว (นิ้ว)
0.010	± 0.001	3, 6, 7	$\pm 1/16$
0.020	± 0.002	12, 18, 24	$\pm 1/8$
0.040, 1/16, 3/32, 1/8, 5/32, 3/16, 1/4	± 0.003		

หมายเหตุ สำหรับความขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 0.010 นิ้ว มีจำนวนเป็นม้วน

ตารางที่ 2.4 แสดงมาตรฐานของลวดเชื่อมทั่งสแตน

AWS-ASTM Classification	ชนิดลวดเชื่อมทั่งสแตน	สี
EWP	Pure Tungsten	เงียว
EWTH-1	1% Thoriated	เหลือง
EWTH-2	2% Thoriated	แดง
EWTH-3	Pure + Thoriated Tungsten	น้ำเงิน
EWZr	Zirconia	น้ำตาล

2.2.9 การใช้และการรักษาลวดเชื่อม ลวดเชื่อมทั่งสแตนมีผลต่อคุณภาพแนวเชื่อมมาก ดังนี้เมื่อ เลือกขนาดและชนิดของลวดเชื่อมที่เหมาะสมแล้วจะต้องรู้วิธีใช้และการรักษาที่ถูกต้องอีกด้วย จึงจะได้ งานที่มีคุณภาพสูงและช่วยยืดอายุของลวด ลวดที่ใช้กระแสไฟ AC ได้แก่ ลวดทั่งสแตนบริสุทธิ์และชนิด เชอร์โคลเนฟ ต้องแต่งปลายมนโดยให้เส้นผ่านศูนย์กลางของปลายไม่เกิน 1 1/2 เท่าของเส้นผ่านศูนย์กลาง ลวดนั้น ๆ เช่น ลวดทั่งสแตนขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 1/8 นิ้ว เส้นผ่านศูนย์กลางของปลายลวดจะต้องไม่ เกิน 3/16 นิ้ว แต่ถ้าปลายลวดใหญ่กว่านี้เนื่องจากการใช้กระแสสูงเกินไป อาจจะทำให้ลวดทั่งสแตนนั้น หยดไปรวมตัวกันบ่อหลอมละลายได้

ลวดที่ใช้กับกระแสไฟตรงเรื่นลวดทั่งสแตนชนิด 1% และ 2% ทอริโอทเด็ท ต้องแต่งปลายให้เรียว แหลมเหมาะสำหรับการเชื่อมในบริเวณจำกัด เช่น ให้เชื่อมท่อสแตนเลสที่มีรอยต่อแคบ

การแต่งปลายลวดทั่งสแตนนั้น ต้องใช้หินเจียร์ในชนิดละเอียดและมีความแข็งสูง เนื่องจาก ทั่งสแตนเป็นวัสดุที่แข็งกว่าล้อหินเจียร์ ดังนั้นลักษณะของการเจียร์จึงเป็นแบบการกัด (Chip) มากกว่าการ ตัด (Cut) จึงทำให้ลวดเกิดเป็นแนวตามยาวของการกัดของหินเจียร์ ซึ่งอาจจะหลุดลงไปรวมกับบ่อหลอม

คล้ายได้

ความสามารถในการนำกระแสเขื่อมของ漉ดทั้งสตeten (Current Carrying Capacity) หมายถึง ความสามารถของ漉ดที่ทนต่อกระแสเขื่อมสูง ๆ ได้ ซึ่งขึ้นอยู่กับองค์ประกอบต่าง ๆ เช่นการใช้ชี้วัดเขื่อม การจับ漉ด, การออกแบบหัวเขื่อม, ความชำนาญและความสามารถของช่างเขื่อม ส่วนลักษณะพิเศษนี้งานเขื่อมมีผลต่อการนำกระแสของ漉ดอยู่บ้าง คือถ้าชิ้นงานเขื่อมมีผิวน้ำเรียบจะทำให้การนำกระแสของ漉ดต่ำลงกว่าชิ้นงานที่มีผิวด้าน เนื่องจากผิวของงานที่มันเรียบจะทำหน้าที่สะท้อนความร้อนกลับเข้าหา漉ดเชื่อม เช่นเดียวกับงานที่อุ่นก่อนเขื่อม (Preheat) จะทำให้漉ดเขื่อมมีความสามารถนำกระแสได้ต่ำเข่นกัน

ถ้าใช้กระแสเขื่อมต่ำเกินไปจะทำให้การอาร์กไม่สม่ำเสมอและควบคุมการอาร์กได้ยาก แต่ถ้าใช้กระแสสูงเกินไป เมื่อใช้กับ漉ดทั้งสตetenบริสุทธิ์จะทำให้ปลาย漉ดเขื่อมรวมตัวโดยเข็น อาจจะขยายเป็นเม็ดเล็ก ๆ รวมตัวกันบ่อหลอมละลายและการอาร์กที่เกิดขึ้นจะไม่สม่ำเสมอ ถ้า漉ดทั้งสตetenรวมตัวกันแนวเขื่อมจะต้องหยุดเชื่อมเพื่อเอาหัว漉ดที่ฟังในแนวเขื่อมออกเสียก่อน (เจียระไน) แนวเขื่อมที่มี漉ดทั้งสตetenฟังตัวอยู่จะสูญเสียความแข็งแรงและความต้านทานการกัดกร่อน หัว漉ดที่ฟังอยู่ในแนวเขื่อมจะเห็นได้จากฟิล์ม X-Ray เป็นจุดสีขาว

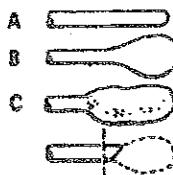
漉ดทั้งสตetenที่ใช้เขื่อมทิก ต้องสะอาดอยู่เสมอ ขณะเขื่อมนั้น漉ดทั้งสตetenจะมีความร้อนสูงกว่า漉ดเติมหรือโลหะงาน เมื่อปลาย漉ดทั้งสตetenสัมผัสกับโลหะงานจะรวมตัวกัน โลหะงานกล้ายเป็นโลหะผสม ทำให้การอาร์กไม่สม่ำเสมอ ดังนี้ต้องตัดและแต่งปลาย漉ดทั้งสตetenใหม่หรือรอกบนวัสดุอื่นจนปลายที่กล้ายเป็นโลหะผสมนั้นหมดจึงเชื่อมใหม่ต่อไป ซึ่งถ้า漉ดทั้งสตetenสะอาดการอาร์กจะสม่ำเสมอ ขึ้น นอกจากนี้ถ้าให้แก๊สป๊อกคุณ漉ดทั้งสตetenหลังจากหยุดอาร์กแล้วไม่เพียงพอจะทำให้漉ดทั้งสตetenมีโอกาสแตกปรกมากที่สุด โดย漉ดทั้งสตetenจะเกิดออกไซด์และกล้ายเป็นสีดำหรือน้ำเงิน โดยทั่วไปควรปล่อยให้แก๊สไอลป๊อกคุณ漉ดทั้งสตetenหลังจากหยุดอาร์กให้เพียงพอต่อการเย็นตัวของ漉ดทั้งสตeten ไม่เกิดปฏิกิริยาออกซิเดชั่น ถ้าหากปล่อยอัตราการไอลของแก๊สป๊อกคุณมากเกินไป ประกอบกับ Nozzle สกปรกหรือแตกบินจะทำให้แก๊สเกิดการไอลของแก๊สป๊อกคุณมากเกินไป ประกอบกับ漉ดทั้งสตeten และอีกประการหนึ่งถ้าเกิดการรั่วของแก๊ส อาจก่อให้ปฏิกิริยากับ漉ดทั้งสตeten และอีกประการหนึ่งถ้าเกิดการรั่วของแก๊ส อาจก่อให้ปฏิกิริยานอกเข้ามาทำปฏิกิริยากับ漉ดทั้งสตeten ได้อีกเช่นกัน

แท่ง漉ดทั้งสตeten A เป็นหัว漉ดทั้งสตetenบริสุทธิ์ใช้กับกระแสไฟฟ้าลับในการเขื่อมอะลูมิเนียมมีลักษณะปลายมนเป็นมนุที่เหมาะสม

แท่ง漉ดทั้งสตeten B เป็นท่อริโอทเด็ทสตeten 2% ลับปลายเรียว ใช้กับกระแสไฟฟาร่องข้อลับ

แท่ง漉ดทั้งสตeten C คือ ลักษณะของแท่งท่อริโอทเด็ททั้งสตeten 2% ที่ใช้กับกระแสไฟฟ้าลับในการเขื่อมอะลูมิเนียม จะปราศจากหัวที่มีคลื่นเล็ก ๆ จำนวนมากที่ปลาย แทนที่จะมีปลายมนเป็นมน เหมือนกับใช้หัว漉ดทั้งสตetenบริสุทธิ์

PREPARING A. C. ELECTRODES: Pure tungsten and zirconiated tungsten



A GOOD CONDITION – Shiny round end.

B TOO MUCH CURRENT – Match head shape.

C END CONTAMINATED WITH BASE METAL – End touched puddle or filler rod
(Similar to "B", but uneven and longer.)

REMEDY: Break off end at dotted lines, if condition "B" or "C" exists. If electrode breaks at an angle, grind end off flat.

PREPARING D.C. ELECTRODES: 1% or 2% thoriated



New electrode (before sharpening)

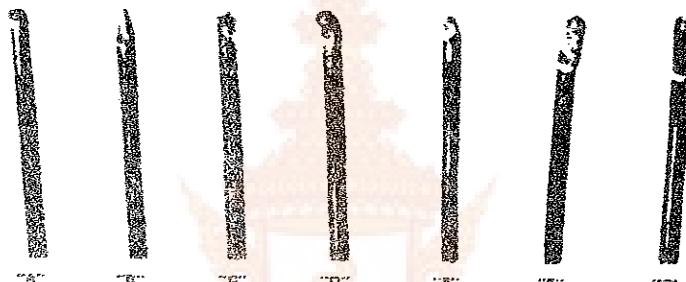
Sharpen electrode on grinder.

2 1/4 electrode diameters

Grind off a little less than 1/64" from point.

Contaminated point. Grind off contaminant. Contaminant will spread arc and widen bead.

รูปที่ 2.10 แสดงการเตรียมปลายลวดหั้งสแตน



รูปที่ 2.11 แสดงลักษณะต่าง ๆ ของลวดหั้งสแตน

แท่งลวดหั้งสแตน D เป็นแท่งหั้งสแตนบริสุทธิ์ที่ใช้กับกระแสไฟฟ้าลับซึ่งมีขนาดกระแสไฟสูง เกินกว่าความสามารถที่จะรับได้ทำให้ปลายลวดลายขบวนซึ่งรวมและพร้อมจะหดสูบอหลломละลาย

แท่งลวดหั้งสแตน E คือ แท่งหั้งสแตนบริสุทธิ์ที่ลับปลายเรียบแหลมและใช้กับกระแสไฟตรงข้าม จะสังเกตเห็นปลายแหลมละลายเป็นปลายมน ซึ่งเป็นคุณลักษณะเฉพาะของหั้งสแตนชนิดนี้ ดังนั้นหั้งสแตนบริสุทธิ์จะไม่นิยมลับปลายให้แหลมในการใช้งาน

แท่งลวดหั้งสแตน F แสดงลักษณะการเกิด Contamination โดยแท่งหั้งสแตนไปสัมผัสกับลวด เชื่อม และเมื่อเป็นเช่นนี้จำเป็นจะต้องหักส่วนที่เกิดตก沉淀น้ำทิ้งไป แล้วลับปลายใหม่ตามต้องการ

แท่งลวดหั้งสแตน G เป็นลักษณะของลวดที่ได้รับการปอกคลุมจากแก๊สเนื้อยหลังการอาร์กไม่เพียงพอจะสังเกตเห็นผิวสีดำอันเนื่องมาจากการเกิดออกไซด์ เนื่องจากบรรยายภาพนักเข้ามาทำปฏิกริยา ก่อนเย็นตัว หากยังใช้เชื่อมต่อไปอีกจะเป็นเหตุให้ผิวออกไซด์แตกตัวหลุดไปยังบ่อหลอมละลาย

2.2.10 ระยะยืนของปลายลวดหั้งสแตน (Electrode Extension) เป็นระยะที่ลวดหั้งสแตนยืนออกจาก Nozzle โดยทั่วไปเท่ากับ 1 - 2 เท่าของเส้นผ่านศูนย์กลางลวดหั้งสแตน ถ้า Electrode Extension ยาวเกินไปจะทำให้ปลายของลวดสัมผัสกับบ่อหลอมละลายหรือลวดเชื่อมเติมได้ง่าย ๆ และต้องใช้แก๊สปกคลุมมากกว่าปกติ ถ้าระยะ Electrode Extension สั้น จะไม่ทำให้ปลายลวดหั้งสแตนสกปรกได้ง่าย

เนื่องจากปลาย漉ด ไม่จุ่น ในบ่อหลอมละลายแต่จะมีผลเสียต่อ Nozzle และการเชื่อมต้องใช้ช่างเชื่อมที่มีความชำนาญ เพราะมองเห็นบ่อหลอมละลายได้ยาก

ระบบของ Electrode Extension ขึ้นอยู่กับลักษณะของรอยต่อ สำหรับรอยต่อ Fillet ผ้าไฟในต้องการระบะ Electrode Extension ยาว หรือให้ปลายของ漉ดทั้งสต๊าฟเคนเก็บถึงกันของรอยต่อจึงจะทำให้เห็นบ่อหลอมละลายได้ชัดเจน ในทางตรงกันข้ามสำหรับรอยต่อขอบ (Edge flange) ต้องการระบะ Electrode Extension น้อยหรือไม่ต้องการเลย

2.2.11 ยุปกรณ์ปรับความดันและวัดปริมาณการ ไหลดของแก๊สปักคุณแนวเชื่อม ความดันและปริมาณการ ไหลดของแก๊สปักคุณนี้มีความสำคัญต่อการเชื่อมทิก มาก ดังนั้นจึงต้องใช้ Combination Reulator และ Flowmeter สำหรับวัดความดันและปริมาณการ ไหลดของแก๊ส ซึ่งประกอบด้วยส่วนต่าง ๆ ดังนี้

1) เรกจิวเลเตอร์ (Regulator) เป็นอุปกรณ์สำหรับวัดความดันสูงภายในถังหรือท่อ Manifold มีหน่วยเป็น P.S.I. และต่อผ่านไปยัง Flowmeter ที่มีหน่วยวัดเป็นลูกบาศก์ฟุตต่อชั่วโมง (C.F.H.) ซึ่งประกอบด้วยหลอดแก๊ส พร้อมทั้งลูกกลมบรรจุอยู่ภายใน และสามารถปรับปริมาณการ ไหลด ได้ ในการประกอบ Flowmeter จะต้องให้หลอดแก๊สวัดปริมาณการ ไหลดตั้งอยู่ในแนวเดิมจึงจะได้ค่าการวัดที่ถูกต้อง

2) 漉ดเชื่อมเติม (Filler Metal) การเลือก漉ดเชื่อมเติมสำหรับการเชื่อมทิก ขึ้นอยู่กับ โลหะงาน, คุณสมบัติเชิงกล, กายภาพ, การออกแบบรอยต่อและคุณภาพพิเศษ สำหรับ การเลือก漉ดเชื่อมเติมควรให้มีส่วนผสมเหมือนหรือเหมาะสมกับ โลหะงาน ถ้าส่วนผสมของ漉ดเชื่อมเติมไม่เหมือนกับงาน เชื่อมจะทำให้แนวเชื่อมไม่แข็งแรงหรืออาจแตกร้าวได้ง่ายและสามารถนำอาณาเขตที่ตัดออกจาก โลหะงาน มาใช้แทน漉ดเชื่อมเติมได้ 漉ดเชื่อมเติมที่ใช้กับขบวนการเชื่อมด้วยมือหรืออัตโนมัติ จะมีทั้งชนิดที่ เป็นสันตรงและขาดเป็นม้วน

3) กระแสเชื่อม (Welding Current) กระแสเชื่อมเป็นตัวควบคุมการเชื่อมลึก, ความเร็วของ การเชื่อม, อัตราการเติม漉ดเชื่อมและคุณภาพของแนวเชื่อม

กระแสเชื่อมทิก แบบพื้นฐานมีอยู่ 3 ชนิด คือ

- ก) กระแสตรงต่อขัวตรง (Direct Current Electrod Negative) หรือเรียกย่อว่า "DCEN"
- ข) กระแสตรงต่อถังขัว (Direct Current Electrod Positive) หรือเรียกย่อว่า "DCEP"
- ค) กระแสไฟสลับ (Alternating Current) หรือเรียกย่อว่า AC.

ก) กระแสไฟตรงต่อขัวตรง (DCEN) กระแสไฟเชื่อมชนิด DCEN เป็นที่นิยมใช้ในการเชื่อมทิ กมากซึ่งให้ผลดี แก่การเชื่อม โลหะทั่วไปและ โลหะผสม ยกเว้นอะลูมิเนียมและแมกนีเซียม

การเชื่อมแบบ DCEN นั้น漉ดเชื่อมจะต้องเข้ากับขัวลง ส่วนชิ้นงานเชื่อมจะต้องเข้ากับขัวบน

ดังนั้นอิเล็กตรอนจะไหลจากลวดเชื่อมสู่ชิ้นงาน ความร้อนเกิดขึ้นบนข้อต่อ (ชิ้นงาน) ประมาณ 70% ของความร้อนที่เกิดขึ้นทั้งหมด และความร้อนที่เกิดขึ้นกับลวดเชื่อมจึงมีน้อย ทำให้ลวดเชื่อมสามารถใช้กับกระแสเชื่อมได้สูง และลดการกัดกร่อนของเปลวอาร์กและความร้อน ซึ่งเป็นการเพิ่มอายุการใช้งานของลวด

การเชื่อมด้วยไฟ DCEN จะให้แนวเชื่อมที่แคบและซึมลึกสูง ไม่เหมือนกับการเชื่อมโลหะบาง และไม่เกิดปฏิกิริยาทำความสะอาด (กำจัดอ็อกไซด์) ถ้าจะเชื่อมอะลูминีียมด้วยไฟ DCEN จะต้องใช้กลวิธีเชื่อมพิเศษ โดยจะต้องทำความสะอาดผิวงานด้วยวิธีกดหรือเคลือบย่างดีก่อนเชื่อม

ข) กระแสตรงคั่อกลับข้าม (DCEP) การเชื่อมแบบ DCEP นี้ลวดเชื่อมต่อเข้ากับข้อต่อที่ต้องเชื่อม ส่วนชิ้นงานต่อเข้ากับข้อลบที่ต้องเชื่อม ไฟ DCEN นำไปยังลวดเชื่อม ดังนั้นความร้อนจากการอาร์กส่วนใหญ่จะอยู่ที่ลวดเชื่อมและความร้อนส่วนน้อยจะอยู่ที่ชิ้นงาน ถ้ากำหนดให้กระแสเชื่อม, ระยะอาร์กที่เท่ากัน จะเห็นว่าการเชื่อมด้วยไฟ DCEP จะมีแรงคลื่นอาร์ก (Arc Voltage) สูงกว่าการเชื่อมด้วยไฟ DCEP จึงเกิดพลังงานทั้งหมดมาก ดังนั้นการเชื่อมด้วยไฟ DCEP จึงเกิดพลังงานทั้งหมดมากกว่าการเชื่อมด้วยไฟ DCEP

เมื่อเชื่อมทิก ด้วยกระแส DCEP แนวเชื่อมจะกว้างและซึมลึกน้อยและต้องใช้ความชำนาญมากกว่าการเชื่อมด้วยกระแสไฟ DCEN และใช้ลวดเชื่อมขนาดใหญ่กว่าเมื่อเชื่อมด้วยกระแสไฟ DCEP โดยใช้กระแสเชื่อมเท่ากัน ข้อดีของการเชื่อมด้วยกระแส DCEP คือสามารถกำจัดอ็อกไซด์จากผิวงาน เชื่อมได้ดีเด่น

เนื้องจากอิオン (IONS) ที่เกิดจากการแตกตัวของแก๊สปักคุณ (อาร์กอนหรือไฮเดรน) เป็นประจุบวกไหลจากลวดทั้งสองเต็นร่วงกระแสแทรกผิวหน้าของงานด้วยแรงที่มากพอแตกตัวออกไประดับไป ซึ่งการกำจัดออกไซด์ผิวหน้า งานลักษณะนี้เรียกว่า การเกิดปฏิกิริยาทำความสะอาด (Cleaning Action)

อะลูминีียมเป็นวัสดุที่ทำการเชื่อมด้วยกระแสไฟ DCEN ได้ยาก เพราะบ่อหลอมละลายของอะลูминีียมมักจะเกิดกับลวดเชื่อมทำให้ลวดเชื่อมสกปรก อย่างไรก็ตามสำหรับกระแสไฟ DCEP นี้จะให้ผลดีแก่การเชื่อมอะลูминีียมชนิดบาง (หนาไม่เกิน 0.025 นิ้ว) การเชื่อมแมกนีเซียมด้วยไฟ DCEP นี้ไม่มีปัญหาในเรื่องความสกปรกที่ปลายลวดเชื่อม ดังนั้นจึงสามารถเชื่อมแมกนีเซียมด้วยไฟ DCEP ได้หนาไม่เกิน 1/8 นิ้ว

ค) กระแสไฟสลับ (AC) กระแสเชื่อมสลับเป็นกระแสเชื่อมที่ได้ร่วมเอากระแสไฟ DCEP กับกระแสไฟ DCEN โดยใน 1 ไซเคิลจะเป็น DCEP ครึ่งหนึ่งและ DCEN ครึ่งหนึ่ง ดังนั้นการกระทำของอิเล็กตรอนและอิออนบวกของแก๊สจะกระทำกับชิ้นงานและลวดเชื่อมในลักษณะที่สลับกันไปอย่างต่อเนื่อง จากรูปของกระแสไฟสลับ 1 ไซเคิลจะประกอบด้วยลูกครึ่งหนึ่งและบากอิอกครึ่งหนึ่งเช่นกัน

จากการทดลองเชื่อมอะลูминีียมด้วยกระแสไฟสลับ Sine Wave จะไม่สมดุลกัน (Unbalance) ขนาดของคลื่นบวก (Electrod Negative) จะน้อยกว่าคลื่นลบ ทั้งนี้เนื่องจากออกไซด์ที่อยู่บนผิวของอะลูминีียม ทำหน้าที่เสมือนกับตัวเรียงกระแส (Rectifier) ที่ใช้ในเครื่องเชื่อมโดยแปลงไฟสลับเป็น

ไฟตรงออกไชค์บันพิวอะลูมิเนียมจะทำให้อิเล็กตรอนไหลจากชั้นงานสู่ตัวเครื่องที่อยู่ในห้องทำงาน ไฟจะส่องสว่าง จึงสรุปได้ว่าใน 1 ไชเกิดจะเกิดขั้วตรงหรือขั้วลบ (Electrod Negative) มากกว่าการเกิดกลับขั้วหรือขั้วบวก (Electrod Positive) จากสาเหตุดังกล่าวจะทำให้เกิดกระแสตรงไฟหลักเข้าไปในเครื่องเชื่อมและทำให้เกิดความร้อนขึ้นที่หม้อแปลงไฟฟ้าภายในเครื่องเชื่อม ซึ่งความร้อนที่เกิดขึ้นกับหม้อแปลงนั้นจะมีผลดังนี้

1. จำนวนที่หุ่นขดลดลงและแกนเหล็กเสียหาย ได้ร้าย

2. ประสิทธิภาพของหม้อแปลงลดลงในขณะที่ขดลดลงและแกนเหล็กมีความร้อนสูงการป้องกันไม่ให้เกิดความร้อนสูงกลับเข้าหม้อแปลงทำได้โดยการลดความสามารถของเครื่องให้ต่ำกว่าที่เครื่องกำหนดเอาไว้ เช่น เครื่องเชื่อมขนาด 200 Amperes ที่ 60% Duty Cycle ควรใช้กระแส 140 Amperes ที่ 30% Duty Cycle ซึ่งจะให้ผลดีแก่เครื่องเชื่อมหลายอย่าง เช่น ป้องกันไม่ให้หม้อแปลงร้อนเกินไป, รักษา Duty Cycle ให้ถูกต้อง และให้ความปลอดภัยแก่เครื่องเชื่อม

เมื่อเชื่อมอะลูมิเนียมและแมกนีเซียม อาจจะใช้แผ่นความต้านทานที่ทำด้วยนิกเกิล-โครมดักกระแสไฟตรงไม่ให้กลับเข้าเครื่องเชื่อม โดยการให้เปลี่ยนสภาพลายเป็นความร้อนที่ตัวแผ่นความต้านทานเสียเองแทนที่จะไปเกิดความร้อนที่หม้อแปลง

การป้องกันไฟตรงช้อนกลับเข้าเครื่องเชื่อมอิกวิชีหนึ่งคือ การต่อ capacitor (Capacitors) เข้ากับวงจร ซึ่ง capacitor นี้จะไม่ยอมให้ไฟตรงวิ่งผ่านกลับเข้าเครื่องเชื่อมได้อีก

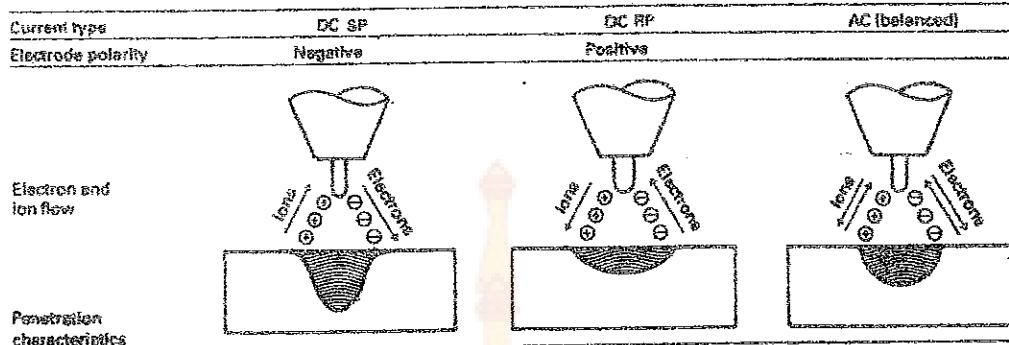
การที่ไฟตรงข้อนกลับเข้าเครื่องเชื่อมผลิตไฟกระแสสลับ จะทำให้คลื่นของไฟสลับจากการอาร์กไม่สมดุลในตำแหน่งที่คลื่นผ่านศูนย์ การอาร์กที่เกิดขึ้นจะดับลงและติดขึ้นใหม่อีก ซึ่งจุดนี้เป็นจุดที่เปลี่ยนทิศทางของกระแส เป็นคลื่นที่ได้จาก Oscilloscope จะเห็นว่าคลื่นบางจะถูกตัดขาดออกไปและคลื่นของอาร์กที่เกิดขึ้นในลักษณะนี้เป็นคลื่นที่มีขั้วบวกน้อยกว่าขั้วลบ ดังนั้นในการนำเอาไปเชื่อมอะลูมิเนียมและแมกนีเซียมจึงเป็นไปได้ยาก เพราะช่วงของการเกิดปฏิกิริยาทำความสะอาด (ขั้วบวก) ที่เกิดขึ้นมีน้อย

ความถี่สูง (High Frequency)

จากการทดลอง แสดงให้เห็นว่าการอาร์กจะเกิดได้ร้ายและแน่นอนจะต้องใช้แรงดันไฟฟ้ามากกว่า 70 - 80 Volts ด้วยเหตุนี้จึงจำเป็นต้องมีเครื่องผลิตความถี่สูง ซึ่งสามารถผลิตแรงดันได้หลายพันโวลต์ด้วย ขนาดกระแสเป็นมิลลิแอม培ร์เท่านั้น รวมเข้าไว้ในวงจรของขดลดต่ำๆ ที่อยู่ในเครื่องเชื่อม ด้วยเพื่อเป็นตัวผลิตแรงดันสูงชดเชยในการทำให้ครึ่งไชเก็บบวกที่ขาดหายไปบางส่วน และยังแรงพอที่จะไปปัจจุบันไชค์ออกไปได้อีกด้วย ปกติแล้วนักจะเข้าใจกันว่าความถี่สูงจะทำหน้าที่ให้เกิดปฏิกิริยาทำความสะอาด (Cleaning Action) แต่ที่จริงแล้วความถี่สูงเป็นเพียงตัวทำหน้าที่ช่วยดูแลรักษาไชเก็บขึ้นที่ให้เกิดขึ้นโดยเฉพาะในครึ่งไชเก็บบวกและเป็นผลทำให้เกิดการอาร์กที่สม่ำเสมอ และทำให้การขัดดอกไชค์เป็นไปอย่างได้ผลเท่านั้น

ความถี่สูงจะทำหน้าที่เริ่มต้นอาร์กในตอนแรกโดยที่ปลายอิเล็กโทรดไม่ได้สัมผัสถอยกับชิ้นงาน ซึ่งจำเป็นมากสำหรับการเชื่อมอะลูมิเนียมและแมกนีเซียม ซึ่งเป็นโลหะที่มีความไวสูงต่อสารที่ไม่

บริสุทธิ์อ่อนๆ จนออกจานนี้ความถี่ยังสูง ได้ถูกนำมาใช้กับการเชื่อมเหล็ก สเตนเลส, ทองเหลือง และอื่น ๆ อีก ด้วย เมื่อใช้กระแสไฟตรงเชื่อม โดยความถี่สูงจะทำหน้าที่เริ่มต้นอาร์กในตอนแรก และจะถูกตัดออกไป โดยอัตโนมัติเมื่อการอาร์กดำเนินไปได้แล้ว



รูปที่ 2.12 แสดงคุณลักษณะของกระแสเชื่อมทิก แต่ละชนิด

บุคประสรงคือประการหนึ่งของการที่ต้องมีความถี่สูงคือ การทำให้แก๊สปกคลุมแตกตัวเป็นอิออน ซึ่งจะทำให้เกิดการไหลดของกระแสเพิ่มมากขึ้น คำว่าการแตกตัวเป็นอิออน (Ionization) หมายถึง อะตอมของแก๊สที่ต้องสูญเสียอิเล็กตรอนไปหนึ่งตัวหรือมากกว่านั้น แล้วอะตอมนั้นยังคงสภาพเป็นอิออน บาง ในขณะเชื่อมเมื่อชิ้นงานเป็นขั้วลบแก๊สอิออนซึ่งมีประจุเป็นบวกก็จะวิ่งเข้าชนชิ้นงานด้วยแรงที่มากพอที่จะต้องใช้ดับนพิวงาน (อะลูมิเนียม) ให้แตกหักดอกไปได้จึงพอจะสรุปได้ว่าความถี่สูงจะทำหน้าที่สำคัญ 3 ประการ คือ

1. ทำหน้าที่เริ่มต้นอาร์กโดยที่ลวดหังสเตนไม่ต้องสัมผัสกับชิ้นงาน
2. ช่วยทำให้การอาร์กคงที่โดยการช่วยจุดกระแสไฟในช่วงใช้เกลียวของ การเชื่อมด้วยกระแสไฟลับ
3. การแตกตัวเป็นอิออน ช่วยในการเริ่มต้นและส่งเสริมให้เกิดปฏิกิริยาทำความสะอาดขึ้น

เครื่องผลิตความถี่สูงนี้จะประกอบไปด้วยส่วนต่าง ๆ หลายส่วน เช่น หนืดแปลงไฟสูง คอนเดนเซอร์ ชุดสปาร์คเพื่อสร้างความถี่ รีโอสตาทและคัปปิลิงคอล์ฟซึ่งทำหน้าที่หนีบนำความถี่สูงเข้าไปในวงจรเชื่อมเครื่องผลิตความถี่สูงนี้บางครั้งจะออกแบบบรรณไว้กับเครื่องเชื่อม บางครั้งก็แยกกัน ส่วนมากเครื่องเชื่อมที่ออกแบบสำหรับการเชื่อมทิก โดยเฉพาะมักจะมีเครื่องผลิตความถี่สูงในตัว ถ้าเป็นเครื่องที่ออกแบบให้แยกกันจะสามารถนำเครื่องผลิตความถี่สูงมาต่อเข้ากับวงจรเชื่อมได้เลย

2.2.12 ความสมดุลและไม่สมดุลของคลื่น (Balanced and Unbalanced Wave) ความสมดุลของคลื่นกระแสไฟลับอย่างสมบูรณ์สามารถกระทำได้โดยใช้คอนเดนเซอร์จำนวนมากตามต้องการในวงจร การกระทำเช่นนี้จะเป็นผลให้ห้องความสูงของยอด ใช้เกลียววงและวนต่อๆ กันช่วงเวลา มีค่าเท่ากัน เครื่องเชื่อมแบบนี้จะใช้แรงดันทางด้านทุกด้านที่ประมาณ 165 โวลต์ และใช้ความถี่สูงเฉพาะตอน

เริ่มต้นอาร์กเท่านั้น จึงเป็นเครื่องเชื่อมที่เหมาะสมสำหรับงานผลิตจำนวนมาก ๆ ที่ต้องการคุณภาพสูง

การเชื่อมทิก ด้วยกระแสไฟฟ้าลับ อาจใช้ได้ทั้งเครื่องชนิดที่มีคลื่นสมดุลและไม่สมดุลซึ่งจะมีข้อดีที่แตกต่างกันดังนี้

ข้อดี ของชนิดที่มีคลื่นไม่สมดุล (Unbalanced Wave)

1. ใช้กระแสไฟฟ้าสูง ๆ ได้ เพราะช่วงไขเกลียว梧ซึ่งมีอิทธิพลต่อการทำให้ลวดหังสเดนร้อน, มีความสูงของคลื่นต่ำและมีช่วงเวลาสั้น

2. ให้การละลายลึกในแนวเชื่อมมากกว่า เพราะการละลายลึกจะเกิดขึ้นในช่วงของไขเกลียว

3. ราคาของเครื่องเชื่อมแบบนี้จะถูกกว่า

ข้อดี ของชนิดที่มีคลื่นสมดุล (Balanced Wave)

1. เมื่องจากช่วงไขเกลียว梧มีแรงดันสูงกว่า จึงทำให้เกิดปฏิกิริยาทำความสะอาดเป็นเลิศในการเชื่อม

2. ทำให้เชื่อมได้ในแนว อาร์กสม่ำเสมอ เพราะมีแรงดันขณะรีดสูงกว่า

3. เหมาะสมสำหรับงานผลิตที่ต้องการความเร็วสูง คุณภาพสูงและงานที่ต้องเชื่อมด้วยอัตโนมัติ

การเชื่อมด้วยกระแสเป็นช่วง (Pulsed Current Welding)

การเชื่อมด้วยกระแสเป็นช่วง เป็นการเชื่อมทิก ที่ค่อนข้างใหม่และมีผู้ผลิตเครื่องเชื่อมชนิดนี้เพียงไม่กี่ราย หน้าปัดเครื่องเชื่อมประกอบด้วยควบคุมต่าง ๆ ดังนี้

1. Off-On เป็นสวิตช์ปิด-เปิดเครื่องเชื่อม

2. Hot-Start เป็นปุ่มควบคุมการเริ่มต้นอาร์ก (คุรายะละเอียดในหัวข้ออุปกรณ์ควบคุมการทำงานของเครื่องเชื่อม)

3. Weld Current เป็นปุ่มตั้งกระแสเชื่อมสำหรับกระแสเชื่อมปกติ หรือกระแสช่วงสูงของ Pulsed

4. Percent of Weld Current เป็นปุ่มตั้งกระแสเชื่อมต่ำสุดของกระแส Pulsed

5. Pulsation off-on Switch เป็นสวิตช์สำหรับเลือกระบบการทำงานของเครื่องเช่น โดยสวิตช์ไปที่ “ON” เครื่องเชื่อมจะจ่ายกระแสออกมานเป็นระบบ Pulse แต่ถ้าโยกสวิตช์ไปที่ “OFF” เครื่องเชื่อมจะทำงานเป็นระบบทิก ธรรมชาติ

6. Low Pulse เป็นไฟแสดงในช่วงเวลาที่เครื่องเชื่อมจ่ายกระแสเชื่อมช่วงต่ำ (Low Time Period)

7. High Pulse เป็นไฟแสดงในช่วงเวลาที่เครื่องเชื่อมจ่ายกระแสเชื่อมช่วงสูง

8. High Pulse Time เป็นปุ่มตั้งช่วงเวลาที่เครื่องจ่ายกระแสไฟระดับสูง

9. Low Pulse Time เป็นปุ่มตั้งช่วงเวลาที่เครื่องเชื่อมจ่ายกระแสไฟระดับต่ำ

10. Weld Current Remote Control เมื่อโยกสวิตช์ไปที่ตำแหน่ง “ON” จะสามารถควบคุมการทำงานด้วย Remote Control

11. Post Flow Control เป็นปุ่มตั้งเวลาให้แก๊สปักคลุ่ม หลังปักคุณบริเวณอาร์กและลวดหังสเดน

ภายในห้องจากหยุดอาร์ก

12. High Frequency (Auto, Off, Continuous) เป็นสวิตซ์ควบคุมการทำงานของความถี่สูงโดยการยกสวิตซ์ไปที่ตำแหน่งที่ต้องการ

Auto หมายถึง ความถี่สูงจะเริ่มทำงานเมื่อเริ่มอาร์กและเมื่ออาร์กแล้วความถี่สูงจะถูกตัดออกไปโดยอัตโนมัติ ซึ่งจะใช้เมื่อเชื่อมด้วยกระแสตรง

OFF หมายถึง ตำแหน่งที่ไม่ต้องการใช้ความถี่สูง โดยมากใช้เมื่อเชื่อมด้วยลวดเชื่อมหุ้น พลักซ์

Continuous หมายถึง ตำแหน่งที่ความถี่สูงทำงานอย่างต่อเนื่องในขณะเชื่อม

13. Remote Control เป็นรูปสำหรับเตือนปลักสายต่อของ Remote Control

2.2.13 หลักการทำงานของกระแส Pulsed การทำงานของเครื่องเชื่อมทิก จะให้กระแสที่ใช้ในการอาร์กออกมากที่สักเวินเมื่อมีการใช้ Rheostat หรือเท้าเหยียบควบคุม จากเหตุผลดังกล่าวจะต้องใช้กระแสเชื่อมมากเมื่อต้องการการซึมลึกมากและใช้กระแสอย่างเมื่อต้องการปอกหดลอกคล้ายเล็ก ซึ่งกระแส Pulsed จะให้กระแสที่มีการเปลี่ยนแปลงอยู่ในสองระดับคือระดับสูง (High Pulsed Current) กับระดับต่ำ (Low Pulsed Current)

ช่วง High Pulsed Current เป็นช่วงที่เกิดความร้อนสูงและมีการหลอมละลาย ส่วน

ช่วง Low Pulse Current เป็นช่วงที่เกิดการเย็บตัวและโลหะแนวเชื่อมจะแข็งตัว จึงเปรียบเสมือนการเหยียบสวิตซ์ที่เท้าของ Remote Control ลง เป็นการเพิ่มกระแสและเมื่อยกเท้าขึ้นจะเป็นการลดกระแส วิธีดังกล่าวนี้ไม่สามารถกระทำได้คงที่ ดังนั้นจึงได้พัฒนาระบบ Pulse ที่มีสวิตซ์อัตโนมัติสำหรับเปลี่ยนแปลงค่าของกระแสที่สามารถควบคุมเวลาของกระแสแต่ละช่วงได้ แนวเชื่อมแบบ Pulse จะมีลักษณะเหมือนกับการเชื่อมเป็นจุดที่วางเกยทันกัน จุดเชื่อมแต่ละจุดเกิดจากช่วงที่กระแสที่สูงขึ้นซึ่งจุดเชื่อมนี้จะเกิดความร้อนและการซึมลึก และเมื่อกระแสลดลงค่าแนวเชื่อมจะเย็นตัวและแข็งตัว ซึ่งการเชื่อมจะเกิดขึ้นสลับกันไปตามความยาวแนวเชื่อม

การเชื่อมด้วยระบบ Pulse จะต้องเข้าใจองค์ประกอบ 4 ประการดังนี้

1. "High Pulse Current" หรือ "Pulse Current" คือ ช่วงของกระแสที่สูงสุดซึ่งเป็นช่วงที่ให้ความร้อนจากการอาร์กสูงสุด

2. "Low Pulse Current" หรือ "Background Current" คือ ช่วงของกระแสที่ต่ำสุดและเป็นช่วงที่ให้ความร้อนต่ำสุด

3. "High Pulse Time" เป็นระยะเวลาที่เครื่องเชื่อมจ่ายกระแสช่วงสูงสุด (High Current Pulse)

4. "Low Pulse Time" เป็นระยะเวลาที่เครื่องเชื่อมจ่ายกระแสช่วงต่ำสุด (Low Current Pulse)

2.2.14 การปรับกระแสและเวลาสำหรับเชื่อม Pulse การปรับ High Pulse Current จะใช้สูงกว่ากระแสปกติเพียงเล็กน้อยเมื่อเชื่อมงานที่หนืดกันสำหรับ Low Pulse Current ปกติจะปรับให้ต่ำกว่า High Pulse Current คือประมาณ 25% ของ High Pulse Current โดยให้อาร์กยังคงอยู่

ตัวอย่าง ถ้าปรับ High Pulse Current ที่ 200 Amps. และปรับ Low Pulse Current ที่ 25 % ซึ่งจะ

ได้กระแสชั่วต่อสุด 50 Amps.

การปรับช่วงเวลาของ Pulse นั้นมีความสำคัญมาก โดยจะต้องปรับที่ High Pulse Time และต้องพิจารณาถึงบ่อหลอมละลายและการซึมลึกด้วย ถ้างานหนาให้ตั้งเวลามาก ส่วน Low Pulse Time ต้องให้เพียงพอแก่บ่อหลอมละลายจะยืนตัวและโดยปกติจะตั้งให้ต่ำกว่าช่วงเวลา High Pulse Time การตั้งค่าต่าง ๆ นั้นต้องคำนึงถึงบ่อหลอมละลาย การซึมลึก ชนิดของวัสดุงาน ตำแหน่งการเชื่อมและลักษณะของรอบต่อ เช่น ถ้าบ่อหลอมละลายของงานเรื่องโตกินไปหรือซึมลึกเกินไปควรลด High Pulse Current ลง

ข้อดี ของการเชื่อมแบบ Pulse

1. งานเต็มรูปและบิดงอน้อย
2. สามารถควบคุมขนาดของบ่อหลอมละลายและการละลายตัวแนวเชื่อมได้
3. สามารถควบคุมการซึมลึกได้
4. สามารถเชื่อมได้ทุกท่าเชื่อม
5. คุณภาพแนวเชื่อมสูง
6. สามารถเชื่อมท่อและแนวเชื่อมซิกแซกได้ดี
7. Heat-Affected Zone แคบ

2.2.15 การเชื่อมจุด (Spot Welding) การเชื่อมทิก สามารถเชื่อมแบบ Spot กับงานประกอบโลหะแผ่นได้ โดยเชื่อมจากด้านใดด้านหนึ่งของรอยต่อและไม่ต้องใช้หัว Spot คงถึงสองด้านเหมือนกับการเชื่อมแบบความด้านทานทั่วไป และสามารถเชื่อมจุดงานที่มีลักษณะเป็นลอนเหมือนกับสังกะสี เช่น งานโครงสร้างของอากาศยาน ตัวถังรถบันต์ โครงสร้างที่ผนัง 2 ชั้น เป็นต้น

การเชื่อมจุดด้วยทิก มีทั้งระบบควบคุมด้วยมือและระบบอัตโนมัติที่ใช้ในการเชื่อมงานผลิตจำนวนมากและงานที่มีคุณภาพสูง เช่น ได้ทั้งรอยต่อเกยและรอยต่อชน

อุปกรณ์ที่ใช้ในการเชื่อมจุดด้วยทิก มีดังนี้

- ก) Timer ใช้ตั้งเวลาการทำงานของเครื่องเชื่อม
- ข) Torch เป็นหัวเชื่อมที่ออกแบบพิเศษใช้สำหรับเชื่อมจุดโดยเฉพาะ
- ค) อุปกรณ์ผลิตความถี่สูงที่ใช้สำหรับการเริ่มต้นอาร์ก
- ง) อุปกรณ์ควบคุมการไอลอยแก๊สปั๊กลุ่มก่อนและหลังการเชื่อม

สำหรับ Timer ที่ใช้กับเครื่องเชื่อมทุกแบบทิก นี้จะสร้างมารวนด้วยภายในเครื่องแต่อาจใช้ Timer ภายนอกเครื่องหรือ Auxiliary Timer ก็ได้ ใช้ช่วงระยะเวลาอาร์กตั้งแต่ 1/4 วินาที ซึ่งขึ้นอยู่กับงาน

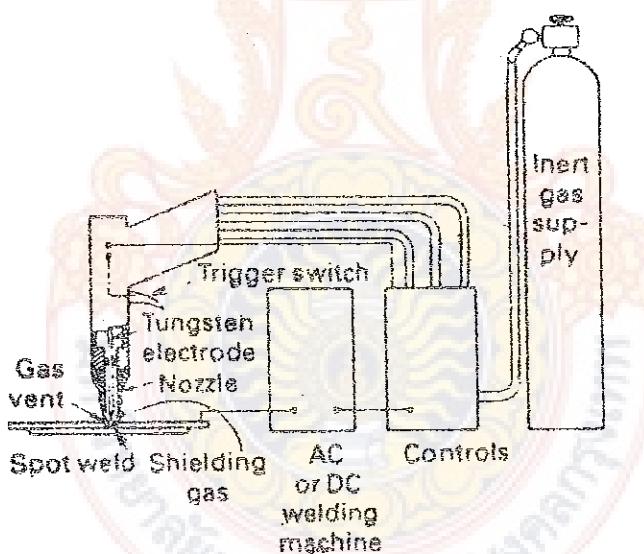
หัวเชื่อมเป็นแบบปืนและ Nozzle เป็นโลหะเพราะต้องสัมผัสและเป็นตัวคงงานทึ้งสองชิ้นให้ติดกันซึ่งมีทั้งชนิด Air-Cooled และ Water-Cooled ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับกระแสเชื่อมและ Duty Cycle ที่จะใช้ Nozzle ยังเป็นตัวกำหนดระยะเวลาห่วงปั๊ลมความตึงกับงานเชื่อม

การเชื่อมทิก จะต้องใช้ความหนาแน่นของกระแสเชื่อมสูง สำหรับระยะอาร์กไฟฟ้าความลึกต้องการเชื่อมคือสำาระยะอาร์กยาวเกินไปจะทำให้บ่อหลอมละลายของโลหะร้อนเกินไปและอาจเกิด Undercut ขึ้นได้ แต่สำาระยะอาร์กสั้นเกินไปจะทำให้โลหะงานติดกับลวดทั้งสเตนเมื่อโลหะงานขยายตัวในขณะเชื่อมจะทำให้ปลายลวดสักปักเป็นเหตุให้การอาร์กไม่คงที่ การซึมลึกของแนวเชื่อมควบคุมได้โดยการตัวในขณะเชื่อมและทำให้ปลายลวดสักปักเป็นเหตุให้การอาร์กไม่คงที่ การซึมลึกของแนวเชื่อมควบคุมได้โดยการปรับกระแสเชื่อมและระยะเวลาเชื่อม เมื่อตัดจำนวนหรือระยะเวลาการไฟลของกระแสเชื่อมลงจะได้ร้อยเชื่อมที่ซึมลึกน้อยและขนาดเล็ก แต่ถ้าเพิ่มจำนวนหรือระยะเวลาการไฟลของกระแสเชื่อมได้แนวเชื่อมที่ซึมลึกดีและขนาดใหญ่ขึ้น

การเติมลวดเชื่อมนี้จะใช้กับการเชื่อมงานที่หนากว่า 1.3 มม. หรืองานที่ต้องการแนวเชื่อมมนุน และยังเป็นการป้องกันการแตกร้าวของแนวเชื่อมอีกด้วย

2.2.16 การเชื่อมเหล็กกล้าไร้สนิม

เหล็กกล้าไร้สนิมทุกชนิดสามารถเชื่อมได้ด้วยทิกด้วยการใช้ลวดทั้งสเตนชนิดทอริเอทเด็ท ถึงแม้ว่าลวดทั้งสเตนชนิดอื่นจะสามารถเชื่อมได้ แต่สำหรับลวดทั้งสเตนชนิดทอริเอทดีทให้อาร์กสมำเสมอกว่า และสามารถใช้กระแสเชื่อมสูงกว่าลวดทั้งสเตนชนิดอื่น



รูปที่ 2.13 แสดงอุปกรณ์เชื่อมชุด

แก๊สปกคุณ โดยปกติใช้อาร์กอน แต่สำหรับแก๊สไฮเดรียมหรือแก๊สพสมระหว่างแก๊สอาร์กอนกับแก๊สไฮเดรียมใช้กับงานหนา ข้อดีของการใช้แก๊สอาร์กอนคือสามารถใช้ในการอัตราการไฟลที่ต่ำ และแรงเคลื่อนอาร์ก (Arc Voltage) ค่อนข้างต่ำกว่าการใช้แก๊สไฮเดรียมซึ่งหมายแก่การเชื่อมโลหะบางโดยไม่ทะลุ

การเชื่อมเหล็กกล้าไร้สนิมด้วยเครื่องเชื่อมทิก ชนิดไฟกระแสตรง ควรใช้ความดันสูงเมื่อเริ่มต้น อาร์กเท่านั้นซึ่งจะช่วยไม่ให้ปลายของลวดทั้งสเตนสัมผัสกับชิ้นงานเมื่อเริ่มต้นอาร์กและยังเป็นการ

ป้องกันไม่ให้ลวดหั้งสแตนสกปรก สำหรับข้อไฟครอฟ DCEN ซึ่งให้การซึมตืกตืก การเริ่มนั่นอาร์กอาจใช้ วิธีขัดแผนการใช้ความดันสูงได้และไม่ควรเริ่มนั่นอาร์กแบบพ่นการบอนเพราจะทำให้ลวดหั้งสแตนสกปรกจากเครื่องนั้น ให้ และก่อนเชื่อมต้องทำความสะอาดเดียวกันด้วยประจุไฟฟ้าและก๊าซไร้สนิม

ตารางที่ 2.5 แสดงปัญหาที่เกิดขึ้นกับการเชื่อมทิก

ปัญหา	สาเหตุการเกิด	การแก้ไข
ลวดหั้งสแตนส์เปรี้ยงเร็ว	<ol style="list-style-type: none"> ใช้แก๊สปักคุณไม่เหมาะสม (ผลกระทบจากการเกิดออกซิเดชันที่ลวดหั้งสแตน) เชื่อมด้วยกระแสไฟตรงต่อ กับข้อหัว (DCEP) ใช้กระแสเชื่อมสูงกว่าความสามารถของลวดหั้งสแตน หัวจับลวดหั้งสแตนมีความร้อนสูงเกินไป ลวดหั้งสแตนสกปรก ลวดหั้งสแตนเกิดออกซิเดชันขณะเชื่อมตัว 	<ol style="list-style-type: none"> ทำความสะอาด Nozzle, ให้ระยะห่างระหว่าง Nozzle กับชิ้นงานน้อย เพิ่มการให้ลมของแก๊สปักคุณ ใช้ลวดหั้งสแตนโดยเปลี่ยนไฟตรงต่อข้อหัว (DCEN) เชื่อม ใช้ลวดหั้งสแตนโดยเปลี่ยน ใช้ลวดหั้งสแตนชนิดผิวนิ่มเจียระไน, เปลี่ยน Collet ใหม่และตรวจสอบหน้าต้มผ้าของลวดกับ Collet ให้เหมาะสม กำจัดส่วนที่สกปรกของลวดหั้งสแตนออกให้หมด เพิ่มเวลาการให้ลมของแก๊สปักคุณหลังจากหยุดเชื่อม
การอาร์กไม่คงที่	<ol style="list-style-type: none"> งานเชื่อมสกปรก, เปรอะเปื้อนจาระ รอยต่อแคนเกินไป ลวดหั้งสแตนสกปรก ลวดหั้งสแตนใหญ่ไป ระยะอาร์กยาวเกินไป 	<ol style="list-style-type: none"> ทำความสะอาดชิ้นงานเชื่อมที่เย็น, ประจุไฟหรือขัดด้วยกระดาษทราย นากร่องรอยต่อให้กว้าง, ให้ปลายลวดหั้งสแตนใกล้กับชิ้นงาน, ลดแรงคลื่นไฟฟ้า กำจัดสิ่งสกปรกบนลวดหั้งสแตน ใช้ลวดหั้งสแตนชนิดผิวนิ่มเจียระไน, เปลี่ยน Collet ใหม่และตรวจสอบหน้าต้มผ้าของลวดกับ Collet ให้เหมาะสม ให้ระยะอาร์กสั้นลง

รุพรุน	<ol style="list-style-type: none"> 1. แก๊สฟังในแนวเชื่อมเนื้องจากเก๊สไฮโดรเจน ในโตรเรน, อาคารและไอน้ำ 2. ใช้สายแก๊สอะเซทิลีนก่อทำลายแก๊สปกคุณ 3. ใช้สายน้ำและแก๊สสับเปลี่ยนกัน 4. เกิดฟืนนำมันและบนโลหะงาน 	<ol style="list-style-type: none"> 1. ไลอากาศและความชื้นออกจากรายแก๊สปกคุณก่อนเริ่มต้นอาร์ก 2. ใช้สายแก๊สใหม่มากำทำลายแก๊สปกคุณ เพราะสายแก๊สอะเซทิลีนมีการดูดซับแก๊สอะเซทิลีนเอาไว้ 3. ไม่ควรใช้สายแก๊สและน้ำสับเปลี่ยนควรใช้โค๊ตถึงของสายเป็นเครื่องหมายบอกชนิดของสาย 4. ทำความสะอาดงานอนและไม่ควรเชื่อมงานที่เปียกชื้น
ลวดทั้งสตุนประกอบเพื่อเดินด้วยโลหะงาน เชื่อม	<ol style="list-style-type: none"> 1. เริ่มต้นอาร์กด้วยการใช้ป้ายลวดทั้งสตุนสับผัดชี้ลงงาน 2. ลวดทั้งสตุนหลอมละลายติดกัน โลหะเชื่อม 	<ol style="list-style-type: none"> 1. เริ่มต้นอาร์กด้วยความถี่สูง หรือเริ่มต้นอาร์กบนแผ่นทองแดง 2. ใช้กระแสรเชื่อมต่อ หรือลวดทั้งสตุนขนาดโต



ชุดสายเชื่อมอาร์กอน

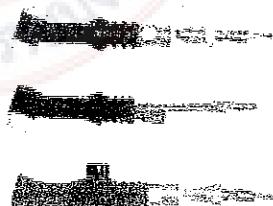


สวิตช์อาร์กอน

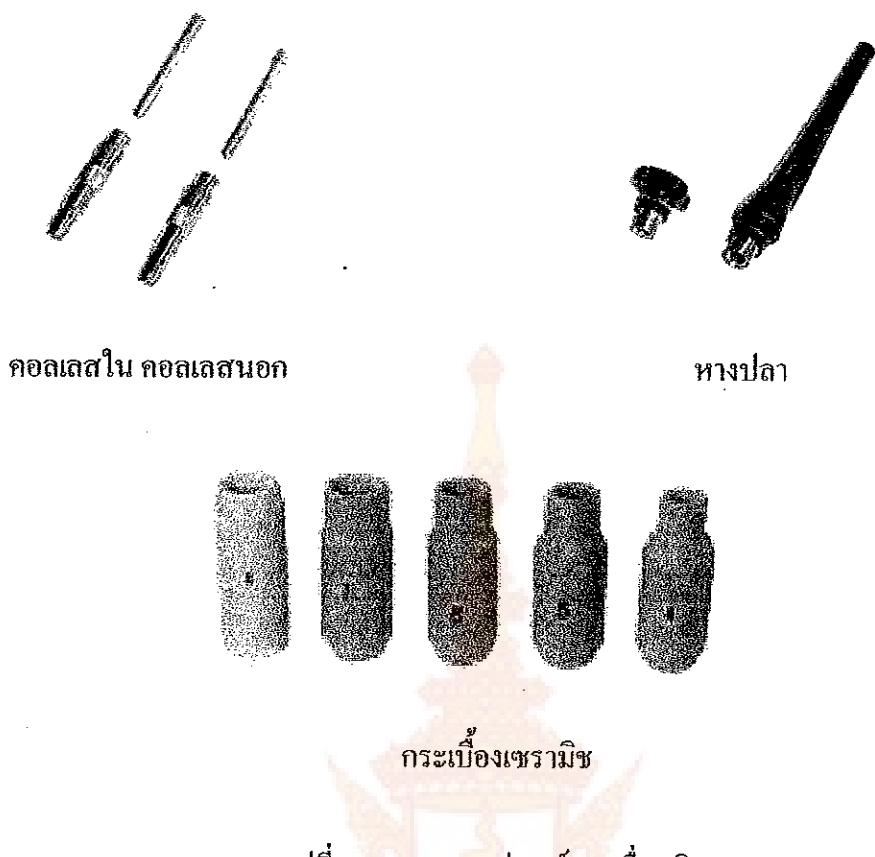


ปลอกยึดส่วนสาย

(Fitting Adapter)



Torch Body



รูปที่ 2.14 แสดงอุปกรณ์งานเครื่องทิค



บทที่ 3

การดำเนินงานวิจัย

3.1 บทนำ

ผู้ทำวิจัยได้ทำการวางแผนของงานวิจัย การเตรียมงาน การเตรียมเครื่องมือ การเตรียมวัสดุและอุปกรณ์ต่าง ๆ อิกทั้งวิธีดำเนินงานวิจัย ซึ่งต้องกำหนดแนวทางของการดำเนินงานวิจัย ซึ่งเป็นสิ่งที่สำคัญมากที่สุดส่วนหนึ่งในการทำงานวิจัย

3.2 การวางแผนและเตรียมการ

ผู้ทำวิจัยได้ทำการวางแผนการทำวิจัยโดยมีรายละเอียดและขั้นตอนในการทำงานวิจัย ดังรูปที่ 3.1

3.3 วิธีการเตรียมชิ้นงาน

3.3.1 ชิ้นงานทดลอง คือ เหล็กกล้าไร้สนิมเกรด SUS 304 โดยมีขนาด 1×3 นิ้ว หนา 4.5 มม. จำนวน 60 ชิ้น ดังรูปที่ 3.2

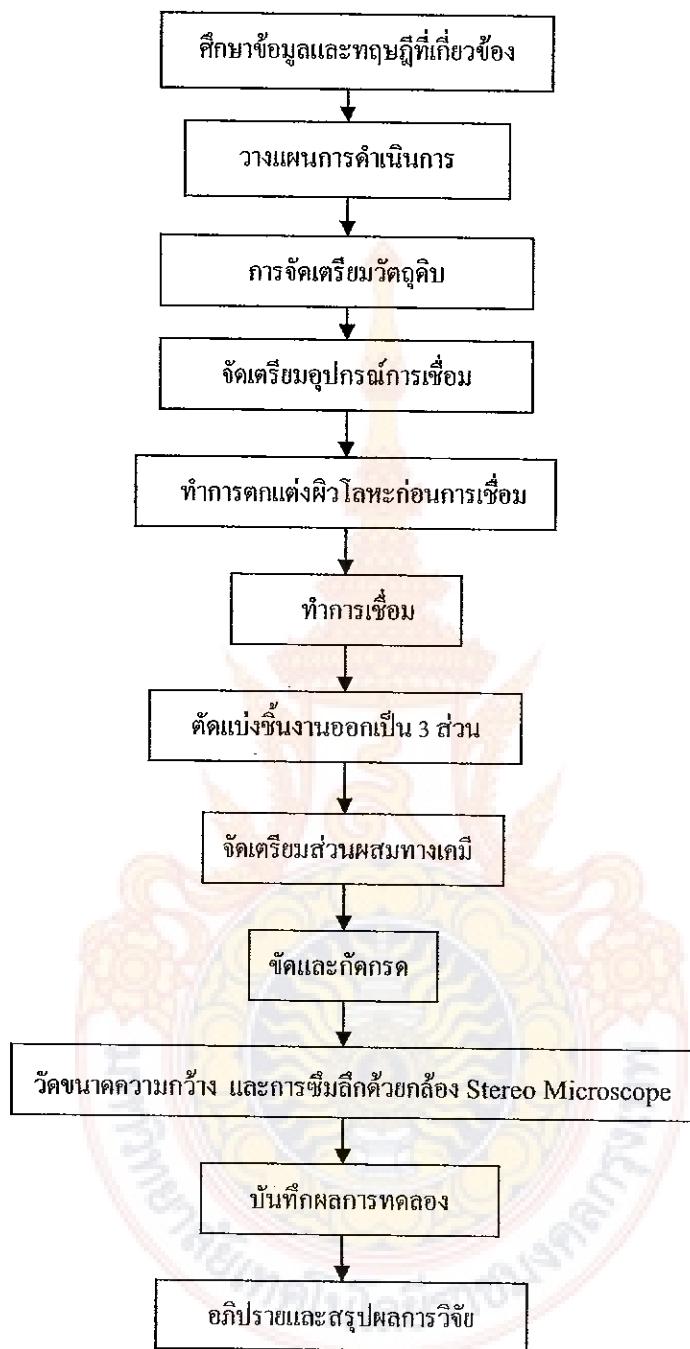
3.3.2 ในการเชื่อมเดินแนวสิ่งที่กำหนดมีดังนี้

1. ความเร็วในการเชื่อม เท่ากับ 0.30 เมตร/นาที
2. ระยะห่างระหว่างปลายคลอดเชื่อมทั้งสองข้าง กับชิ้นงาน เท่ากับ 1 มม.
3. กระแสไฟที่ใช้ เท่ากับ 90 แอมป์
4. แก๊สปfeit คุณภาพเชื่อม เท่ากับ 10 ลิตร/นาที

3.3.3 การลับบุมลวดทั้งสตeten ลวดเชื่อมทั้งสตeten ที่ใช้เป็นลวดชนิดทองเท็ททั้งสตeten 2% ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 2.6 มม. ลักษณะของปลายคลอดเชื่อมทั้งสตeten ที่ใช้มีทั้งหมด 5 มุน คือ มุนรวม 30° , มุนรวม 60° , มุนรวม 120° , มุนตรง และมุนมนรัศมี 1.3 มม.

3.3.4 การเชื่อมแนวท่าราม การตั้งเครื่องข่ายควบคุมความเร็วจะมีร่างเลื่อน 1 ชิ้น และตัวควบคุมความเร็ว 1 ตัว สร้างอุปกรณ์ที่ใช้ขับเคลื่อนหัวเชื่อมทิกให้ติดกับตัวควบคุมความเร็ว เป็นเหล็กท่อสองชิ้นประกอบเข้าด้วยกัน ที่หัวขับของตัวควบคุมความเร็วสามารถปรับองศาได้ ใน การเชื่อม 1 มุน จะทำการเชื่อมจำนวน 3 ชิ้น เป็นการเชื่อม 1 แนวต่อหนึ่งชิ้น

3.3.5 การตัดชิ้นงานทดลองออกเป็น 3 ส่วน เพื่อนำไปขัดและวัดความกว้าง และการซึ่มลึกของแนวเชื่อม โดยการเลื่อยออกเป็น 3 ส่วน ในการตัดแบ่ง จะใช้การตัดแบบใช้เลื่อยตัด เพราะจะไม่ทำให้โครงสร้างของแนวเชื่อมเปลี่ยนไป หากใช้ความร้อนเป็นตัวตัดจะทำให้โครงสร้างเปลี่ยนและค่าที่ต้องการจะคาดเดาได้



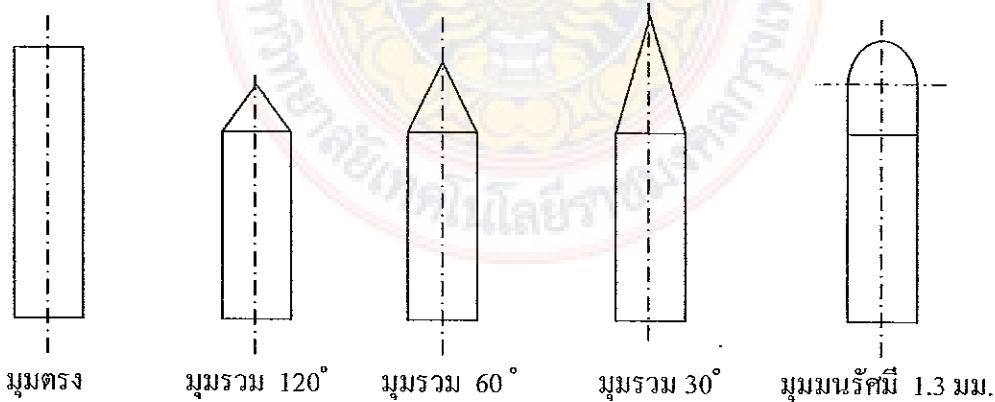
รูปที่ 3.1 แสดงขั้นตอนการดำเนินงานวิจัย



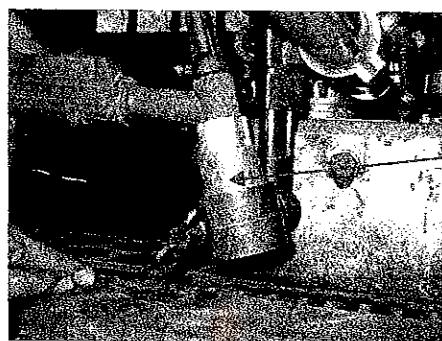
รูปที่ 3.2 แสดงชิ้นงานเหล็กกล้าไร้สนิม เกรด SUS 304 (ก่อนการเชื่อม)



รูปที่ 3.3 แสดงการวัดมุมของปลาย漉ดหั้งสแตนเลส

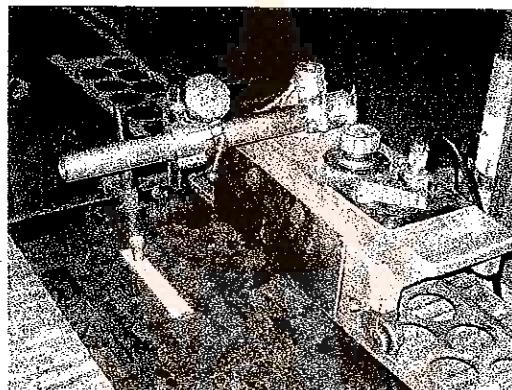


รูปที่ 3.4 แสดงลักษณะของปลาย漉ดหั้งสแตนเลสที่ใช้ในการทดลอง



อุปกรณ์ที่ใช้ขับเคลื่อน

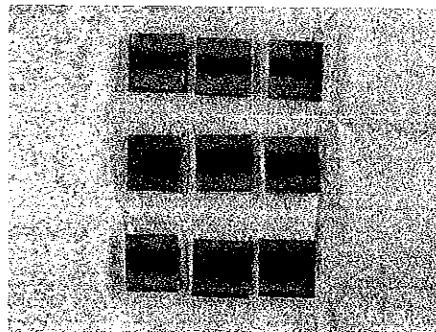
รูปที่ 3.5 แสดงการประกอบหัวเชื้อมทิก



รูปที่ 3.6 แสดงการเชื่อมทิกท่าราย



รูปที่ 3.7 แสดงแนวเชื่อมของชิ้นงานหลังการเชื่อม



รูปที่ 3.8 แสดงการตัดแบ่งชิ้นงานออกเป็น 3 ส่วน จำนวน 3 ชิ้น



รูปที่ 3.9 แสดงการตัดโดยใช้เลื่อยมือตัดชิ้นงานออกเป็น 3 ส่วน

3.3.6 ขั้นผิวอย่างเชื่อม ก่อนทำการขัดด้วยกระดาษทราย ผิวของชิ้นงานจะเป็นผิวหยาบต้องทำการตะไบให้ผิวตระไบหมวดไปก่อนจึงจะทำให้การขัดง่ายขึ้น



รูปที่ 3.10 แสดงการตะไบผิวของชิ้นงาน

เมื่อได้ทำการตะไบผิวออกแล้วกานนี้ก็ทำการขัด โดยการขัดก็จะแบ่งออกเป็น ขัดหยาบ ขัดละเอียดขัดมัน ในการขัดก็จะทำการขัดโดยการใช้กระดาษทรายน้ำ เมอร์ 300, 600, 800, 1000, 1200, ตามลำดับ



รูปที่ 3.11 แสดงการขัดหมายของชิ้นงาน

ในการขัดหมายจะใช้กระดาษทรายน้ำเบอร์ 300, 600, 800, ขัดให้พิวเรียบก่อนแล้วค่อยทำการขัดละเอียด ใช้กระดาษทรายเบอร์ 1000, 1200 แล้วจึงทำการขัดมัน



รูปที่ 3.12 แสดงการขัดละเอียดของชิ้นงาน

3.3.7 ทำการกัดกรดชิ้นงานทดลอง



รูปที่ 3.13 แสดงตัวอย่างของกรดกัดผิวชิ้นงานทดลอง

สารเคมีที่ใช้ในการกัดกรดชิ้นงานเหล็กกล้าไร้สนิม นำไฮโดรคลอรอ酇ิกซ์ 50 ml ผสมกับแอลกอฮอล์ 50 ml เวลาที่ใช้ในการกัดกรด 30 นาที



รูปที่ 3.14 แสดงการกัดกรดชิ้นงาน

3.3.8 การวัดความกว้าง การซึ่มลึกของแนวเชื่อม

โดยใช้กล้อง Stereo Microscope เป็นตัวอ่านค่าและบันทึกผลลงในตารางที่ 3.1 และ 3.2



รูปที่ 3.15 แสดงการวัดค่าความกว้าง และการซึ่มลึกของชิ้นงานทดลอง
ด้วยกล้อง Stereo Microscope

3.4 การบันทึกผลทดลอง

ตารางที่ 3.1 แสดงค่าความกว้างของแนวเข็มที่เรื่อมด้วยกระแสไฟเข็มแบบขี้วตง(DCEN) และกระแสไฟเข็มแบบกลับข้าว(DCEP)

ค่าความกว้างของแนวเข็ม (กระแส DCEP และ DCEN)							
ลักษณะปลาย漉ด ทั้งสeten	ตัวอย่างที่ 1		ตัวอย่างที่ 2		ตัวอย่างที่ 3		ค่าเฉลี่ย
	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	
มุ่มตรง							
มุ่มรวม 120°							
มุ่มรวม 60°							
มุ่มรวม 30°							
มุ่มนرنรัศมี 1.3 มม.							

ตารางที่ 3.2 แสดงค่าการซึมลึกลักษณะแนวเข็มที่เรื่อมด้วยกระแสไฟเข็มแบบขี้วตง(DCEN) และกระแสไฟเข็มแบบกลับข้าว(DCEP)

ค่าการซึมลึกลักษณะแนวเข็ม(กระแส DCEP และ DCEN)							
ลักษณะปลาย漉ด ทั้งสeten	ตัวอย่างที่ 1		ตัวอย่างที่ 2		ตัวอย่างที่ 3		ค่าเฉลี่ย
	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	
มุ่มตรง							
มุ่มรวม 120°							
มุ่มรวม 60°							
มุ่มรวม 30°							
มุ่มนرنรัศมี 1.3 มม.							

3.5 การวิเคราะห์ผลการทดลอง

การเปรียบเทียบผลการทดลองทั้งหมดที่ได้จากการวัดค่าด้วยกล้อง Stereo Microscope และใช้การวิเคราะห์ผลการทดลองจากกราฟเส้นของลักษณะปลายลวดเชื่อมทั้งสเกต ที่มีผลต่อความกว้าง และการซึ่มลึกของแนวเชื่อม



บทที่ 4

ผลการทดสอบของงานวิจัย

4.1 บทนำ

การดำเนินการทดลอง และการศึกษาอิทธิพลของลักษณะปลาย漉ดเชื่อมหั้งสเตน ที่มีผลต่อความกว้าง และการซึมลึกของแนวเชื่อม เพื่อศึกษาเปรียบเทียบลักษณะของปลาย漉ดเชื่อมแต่ละลักษณะ คือ มุ่มรวม 30° , มุ่มรวม 60° , มุ่มรวม 120° , มุ่มตรง และมุ่มนรัศมี 1.3 นม. ว่ามีผลต่อแนวเชื่อมอย่างไร บ้าง

4.2 ผลการทดลอง

การดำเนินการทดลองและการศึกษาของงานวิจัยนี้ เพื่อศึกษาเปรียบเทียบลักษณะของปลาย漉ด เชื่อมหั้งสเตนที่มีผลต่อความกว้าง และการซึมลึกของแนวเชื่อม ซึ่งได้ผลการทดลองดังตารางที่ 4.1, 4.2,

4.3 และ 4.4

ตารางที่ 4.1 แสดงค่าความกว้างของแนวเชื่อมที่เชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้าม(DCEP)

ค่าความกว้างของแนวเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้าม(DCEP)							
ลักษณะปลาย漉ด เชื่อมหั้งสเตน	ตัวอย่างที่ 1		ตัวอย่างที่ 2		ตัวอย่างที่ 3		ค่าเฉลี่ย
	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	
มุ่มตรง	4.10	4.09	4.12	4.10	4.11	4.12	4.10
มุ่มรวม 120°	3.75	3.76	3.79	3.79	3.78	3.77	3.77
มุ่มรวม 60°	3.60	3.62	3.64	3.64	3.63	3.64	3.62
มุ่มรวม 30°	3.51	3.49	3.48	3.52	3.51	3.49	3.50
มุ่มนรัศมี 1.3 นม.	3.23	3.22	3.20	3.25	3.24	3.25	3.23

จากตารางที่ 4.1 ค่าความกว้างของแนวเชื่อมที่ได้จากการเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้าม (DCEP) ของลักษณะปลาย漉ดเชื่อมหั้งสเตนที่แตกต่างกัน ปลาย漉ดเชื่อมที่มุ่มตรงมีค่าความกว้างแนวเชื่อมเท่ากับ 4.10 นม. มุ่มรวม 120° มีความกว้างของแนวเชื่อมเท่ากับ 3.77 นม., มุ่มรวม 60° มีค่าความกว้างของแนวเชื่อมเท่ากับ 3.62 นม., มุ่มรวม 30° มีค่าความกว้างของแนวเชื่อมเท่ากับ 3.50 นม. และมุ่มนรัศมี 1.3 นม. มีค่าความกว้างของแนวเชื่อมเท่ากับ 3.23

ตารางที่ 4.2 แสดงค่าความกว้างของแนวเชื่อมที่เชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบขี้วตรง(DCEN)

ค่าความกว้างของแนวเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบขี้วตรง(DCEN)							
ลักษณะปลาย漉ด เชื่อมทั้งสตeten	ตัวอย่างที่ 1		ตัวอย่างที่ 2		ตัวอย่างที่ 3		ค่าเฉลี่ย
	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	
มุ่งตรง	3.98	4.00	3.98	3.97	3.99	4.01	3.98
มุ่งรวม 120°	3.50	3.49	3.47	3.51	3.50	3.48	3.49
มุ่งรวม 60°	3.38	3.36	3.38	3.35	3.37	3.34	3.36
มุ่งรวม 30°	3.14	3.16	3.12	3.14	3.14	3.15	3.14
มุ่งมนรัม 1.3 มม.	3.00	2.99	2.98	3.01	3.00	2.97	2.99

จากตารางที่ 4.2 ค่าความกว้างของแนวเชื่อมที่ได้จากการเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบขี้วตรง (DCEN) ของลักษณะปลาย漉ดเชื่อมทั้งสตetenที่แตกต่างกัน ปลาย漉ดเชื่อมที่มุ่งตรง มีค่าความกว้างของแนวเชื่อมเท่ากับ 3.98 มม., มุ่งรวม 120° มีความกว้างของแนวเชื่อมเท่ากับ 3.49 มม., มุ่งรวม 60° มีค่าความกว้างของแนวเชื่อมเท่ากับ 3.36 มม., มุ่งรวม 30° มีค่าความกว้างของแนวเชื่อมเท่ากับ 3.14 มม. และมุ่งมนรัม 1.3 มม. มีค่าความกว้างของแนวเชื่อมเท่ากับ 2.99 มม.

จากตารางที่ 4.3 ค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมที่ได้จากการเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบกลับขี้ว (DCEP) ของลักษณะปลาย漉ดทั้งสตetenที่แตกต่างกัน ปลาย漉ดเชื่อมที่มุ่งตรงมีค่าการซึมลึกแนวเชื่อมเท่ากับ 0.61 มม., มุ่งรวม 120° มีค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมเท่ากับ 0.70 มม., มุ่งรวม 60° มีค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมเท่ากับ 0.93 มม., มุ่งรวม 30° มีค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมเท่ากับ 1.20 มม. และมุ่งมนรัม 1.3 มม. มีค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมเท่ากับ 1.51 มม.

จากตารางที่ 4.4 ค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมที่ได้จากการเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบขี้วตรง (DCEN) ของลักษณะปลาย漉ดทั้งสตetenที่แตกต่างกัน ปลาย漉ดเชื่อมที่มุ่งตรง มีค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมเท่ากับ 0.65 มม., มุ่งรวม 120° มีค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมเท่ากับ 1.15 มม., มุ่งรวม 60° มีค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมเท่ากับ 1.32 มม., มุ่งรวม 30° มีค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมเท่ากับ 1.46 มม. และมุ่งมนรัม 1.3 มม. มีค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมเท่ากับ 1.57 มม.

ตารางที่ 4.3 แสดงค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมที่เชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบกลับขี้ว(DCEP)

ค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้าม(DCEP)							
ลักษณะปลาย漉ด เชื่อมทั้งสตูน	ตัวอย่างที่ 1		ตัวอย่างที่ 2		ตัวอย่างที่ 3		ค่าเฉลี่ย
	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	
มุ่มตรง	0.61	0.62	0.60	0.63	0.61	0.63	0.61
มุ่มรวม 120°	0.70	0.69	0.72	0.71	0.68	0.70	0.70
มุ่มรวม 60°	0.95	0.93	0.91	0.91	0.94	0.95	0.93
มุ่มรวม 30°	1.21	1.19	1.18	1.22	1.20	1.22	1.20
มุ่มนรัศมี 1.3 มม.	1.50	1.51	1.52	1.49	1.53	1.53	1.51

ตารางที่ 4.4 แสดงค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมที่เชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบข้ามตรง(DCEN)

ค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบข้ามตรง(DCEN)							
ลักษณะปลาย漉ด เชื่อมทั้งสตูน	ตัวอย่างที่ 1		ตัวอย่างที่ 2		ตัวอย่างที่ 3		ค่าเฉลี่ย
	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	ชิ้นที่ 1	ชิ้นที่ 2	
มุ่มตรง	0.67	0.64	0.66	0.64	0.63	0.67	0.65
มุ่มรวม 120°	1.13	1.15	1.15	1.18	1.14	1.16	1.15
มุ่มรวม 60°	1.31	1.35	1.32	1.32	1.35	1.31	1.32
มุ่มรวม 30°	1.45	1.48	1.46	1.49	1.45	1.46	1.46
มุ่มนรัศมี 1.3 มม.	1.58	1.55	1.57	1.55	1.58	1.56	1.57

จากค่าผลการทดลองในตารางที่ 4.1 , 4.2 , 4.3 และ 4.4 สามารถนำมาเปรียบเทียบผลการทดลองของค่าความกว้างของแนวเชื่อมระหว่างการใช้กระแสไฟเชื่อมแบบข้ามตรง(DCEN)และกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้าม(DCEP) ได้ดังรูปที่ 4.1 และเปรียบเทียบค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมระหว่างการใช้กระแสไฟเชื่อมแบบข้ามตรง(DCEN)และกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้าม(DCEP) ได้ดังรูปที่ 4.2

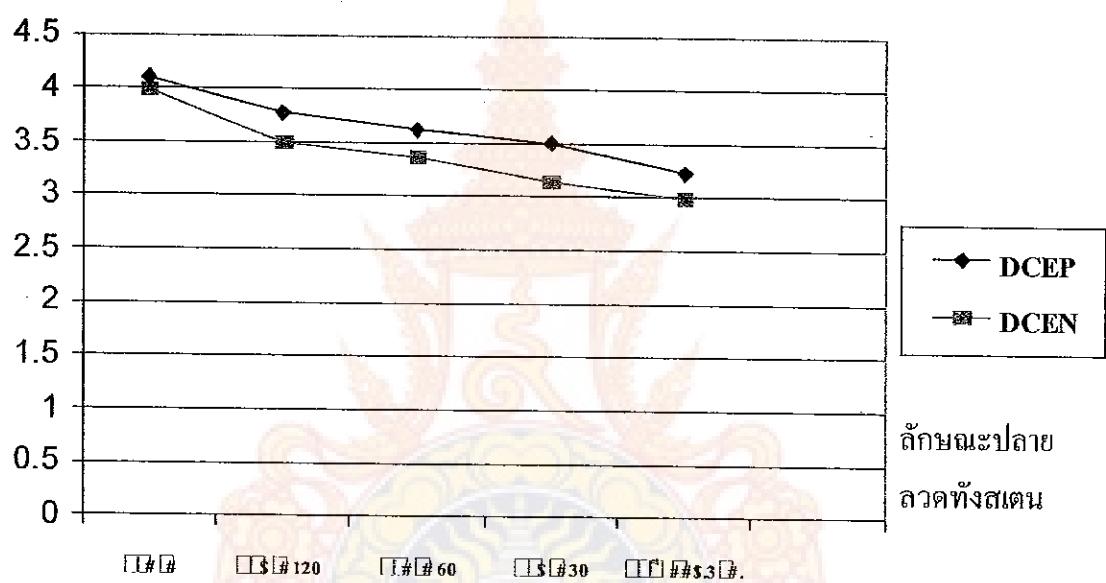
จากรูปที่ 4.1 พนว่าค่าความกว้างของแนวเชื่อมที่เชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้าม(DCEP) จะมีค่าความกว้างของแนวเชื่อมมากกว่า แนวเชื่อมที่เชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบข้ามตรง(DCEN) และ

ลักษณะของปลาย漉คเชื่อมทั้งสตetenที่มีมุนรวมมาก จะมีค่าความกว้างของแนวเชื่อมมากกว่า ปลาย漉คเชื่อมทั้งสตetenที่มีมุนรวมน้อย

จากรูปที่ 4.2 พบร่วมกับค่าการซึ่มลึกของแนวเชื่อมที่เชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบขี้วัตร(DCEN) จะมีค่าการซึ่มลึกของแนวเชื่อมมากกว่า แนวเชื่อมที่เชื่อมด้วยกระแสไฟเชื่อมแบบกลับขี้ว(DCEP) และลักษณะของปลาย漉คเชื่อมทั้งสตetenที่มีมุนรวมน้อย จะมีค่าการซึ่มลึกของแนวเชื่อมมากกว่า ปลาย漉คเชื่อมทั้งสตetenที่มีมุนรวมมาก

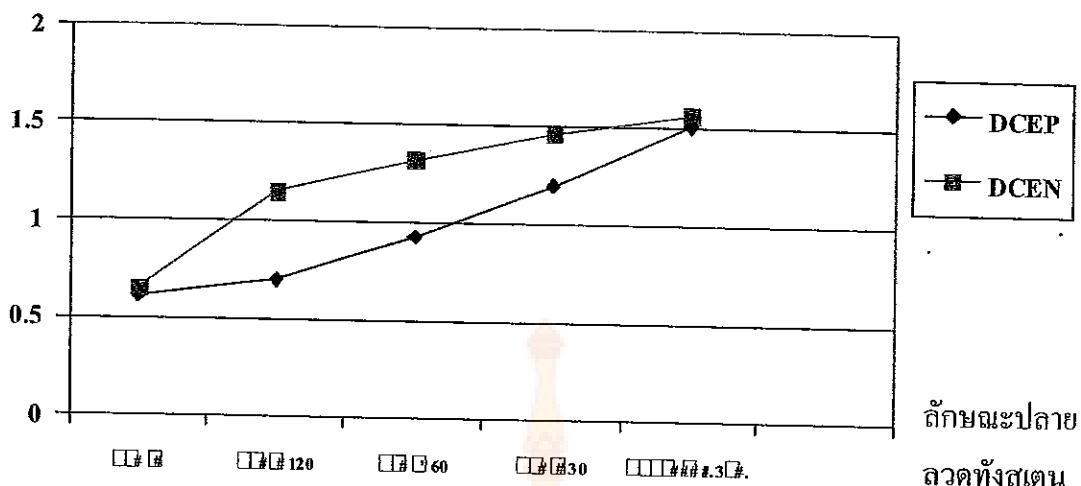
4.3 วิเคราะห์ผลการทดสอบ

ค่าความกว้างของแนวเชื่อม (มม)

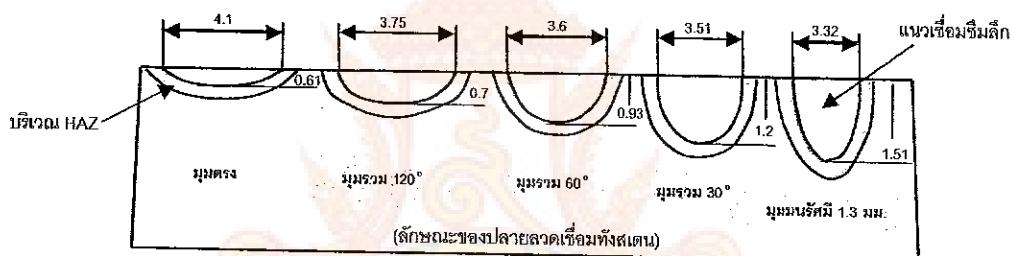


รูปที่ 4.1 แสดงการเปรียบเทียบค่าความกว้างของแนวเชื่อมระหว่างกระแสไฟเชื่อมแบบขี้วัตร(DCEN) และกระแสไฟเชื่อมแบบกลับขี้ว(DCEP)

ค่าการซึมลึกของแนวเสื่อม (mm)



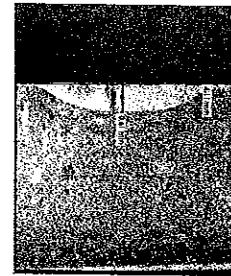
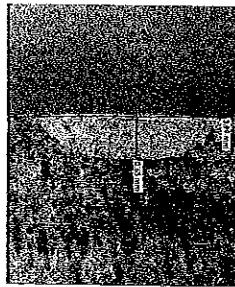
รูปที่ 4.2 แสดงการเปรียบเทียบค่าความกว้างของแนวเสื่อมระหว่างกระแสไฟเสื่อมแบบขี้ตรง(DCEN) และกระแสไฟเสื่อมแบบกลับขี้(DCEP)



รูปที่ 4.3 แสดงลักษณะความกว้าง การซึมลึก และลักษณะอิทธิพลความร้อนของแนวเสื่อมของลักษณะปลายดูดทั้งส่วนทั้งส่วนที่เสื่อมทั้งส่วนทั้ง 5 มม. ที่เสื่อมด้วยกระแสไฟเสื่อมแบบกลับขี้ (DCEP)

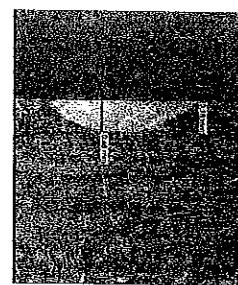
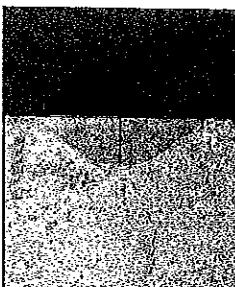
จากรูปที่ 4.3 พบร่วมกันว่าค่าความกว้างของแนวเสื่อมแตกต่างกันขึ้นอยู่กับลักษณะของปลายดูดทั้งส่วนทั้งส่วนที่เสื่อมทั้งส่วนที่มีมูนรวมมาก จะมีค่าความกว้างของแนวเสื่อมมาก และปลายดูดทั้งส่วนที่เสื่อมทั้งส่วนที่มีมูนรวมน้อย จะมีค่าความกว้างของแนวเสื่อมน้อย และค่าการซึมลึกของแนวเสื่อมที่แตกต่างกัน ขึ้นอยู่กับลักษณะของปลายดูดทั้งส่วนที่เสื่อมทั้งส่วนที่มีมูนรวมมากจะมีค่าการซึมลึกของแนวเสื่อมน้อย และปลายดูดทั้งส่วนที่มีมูนรวมน้อย จะมีค่าการซึมลึกมาก

จากรูปที่ 4.3 อิทธิพลของความร้อนในการเสื่อมทิก ก็คือ การที่ความร้อนจากการเสื่อมทำให้โครงสร้างของเหล็กกล้าไร้สนิมเปลี่ยนแปลงไป จะเห็นว่าค่าความกว้างและการซึมลึกของแนวเสื่อมที่เสื่อมด้วยกระแสไฟเสื่อมแบบขี้ตรง(DCEN) และกระแสไฟเสื่อมแบบกลับขี้(DCEP) จะเกิดบริเวณอิทธิพลของความร้อนที่มีลักษณะรูปร่างเป็นไปตามลักษณะการซึมลึกของแนวเสื่อม



ก) เชื่อมด้วยกระแสไฟแบบขี้ตง(DCEN) ข) เชื่อมด้วยกระแสไฟแบบกลับขี้(DCEP)

รูปที่ 4.4 แสดงตัวอย่างการเปรียบเทียบลักษณะแนวเชื่อมที่ได้จากการเชื่อมด้วยปลายลวดเชื่อมทั้งสตetenที่มีมุนตรง



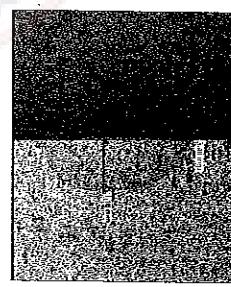
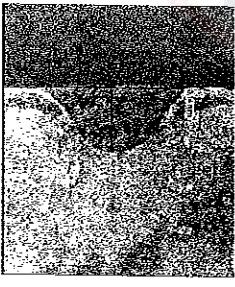
ก) เชื่อมด้วยกระแสไฟแบบขี้ตง(DCEN) ข) เชื่อมด้วยกระแสไฟแบบกลับขี้(DCEP)

รูปที่ 4.5 แสดงตัวอย่างการเปรียบเทียบลักษณะแนวเชื่อมที่ได้จากการเชื่อมด้วยปลายลวดเชื่อมทั้งสตetenที่มีมุนรวม 120°



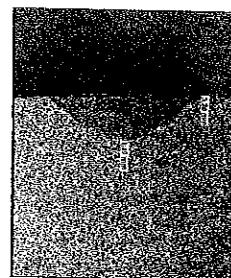
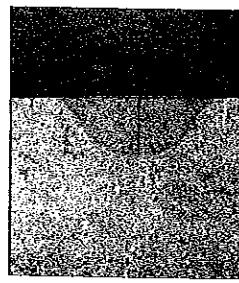
ก) เชื่อมด้วยกระแสไฟแบบขี้ตง(DCEN) ข) เชื่อมด้วยกระแสไฟแบบกลับขี้(DCEP)

รูปที่ 4.6 แสดงตัวอย่างการเปรียบเทียบลักษณะแนวเชื่อมที่ได้จากการเชื่อมด้วยปลายลวดเชื่อมทั้งสตetenที่มีมุนรวม 60°



ก) เชื่อมด้วยกระแสไฟแบบขี้ตง(DCEN) ข) เชื่อมด้วยกระแสไฟแบบกลับขี้(DCEP)

รูปที่ 4.7 แสดงตัวอย่างการเปรียบเทียบลักษณะแนวเชื่อมที่ได้จากการเชื่อมด้วยปลายลวดเชื่อมทั้งสตetenที่มีมุนรวม 30°



ก) เชื่อมตัวยกระดaseไฟแบบข้าวต่อง(DCEN)

ข) เชื่อมตัวยกระดaseไฟแบบกลับข้าว(DCEP)

รูปที่ 4.8 แสดงตัวอย่างการเปรียบเทียบถักยกระดaseแบบแนวชื่อมที่ได้จากการเชื่อม

ตัวย่อลายลวดเชื่อมทั้งสตetenที่มีนูมนนรัศมี 1.3 นม.

บทที่ 5

สรุปผลการวิจัย

5.1 บทนำ

จุดประสงค์ของงานวิจัยนี้เพื่อศึกษาอิทธิพลของชนิดกระแสไฟเชื่อมและลักษณะปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧ที่มีผลต่อความกว้าง และการซึมลึกของแนวเชื่อมของเหล็กกล้าไร้สนิม ด้วยกระบวนการเชื่อมทิก(TIG) โดยการทดลองนี้ก็เพื่อเป็นข้อมูลในการเลือกใช้ลักษณะปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧ในกระบวนการเชื่อมทิกสำหรับเหล็กกล้าไร้สนิม ได้อย่างเหมาะสม

5.2 สรุปผลการวิจัย

การศึกษาอิทธิพลของชนิดกระแสไฟเชื่อม และลักษณะปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧ที่มีผลต่อความกว้าง และการซึมลึกของแนวเชื่อมของเหล็กกล้าไร้สนิม ด้วยกระบวนการเชื่อมทิก(TIG) สามารถสรุปผลการวิจัยได้ดังนี้

5.2.1 กระแสไฟเชื่อมแบบกลับข้าม(DCEP) กล่าวคือลวดเชื่อมทั้งส坚韧เป็นช่วงๆ และชิ้นงานเป็นช่วงๆ ซึ่งจะมีการให้ลวดของอิเล็กตรอนจากช่วงบนไปช่วงล่าง จึงทำให้ความร้อนที่ลวดเชื่อมมากกว่าชิ้นงาน แนวเชื่อมที่ได้จะมีความกว้างมากและการซึมลึกน้อย เนื่องจากความร้อนจะเกิดขึ้นที่ลวดเชื่อมประมาณ 70% และความร้อนที่ชิ้นงานประมาณ 30%

5.2.2 กระแสไฟเชื่อมแบบข้าวต่อง(DCEN) กล่าวคือ ลวดเชื่อมทั้งส坚韧เป็นช่วงๆ และชิ้นงานเป็นช่วงๆ ซึ่งจะมีการให้ลวดของอิเล็กตรอนจากช่วงล่างไปช่วงบน จึงทำให้ความร้อนที่ชิ้นงานมากกว่าลวดเชื่อม แนวเชื่อมที่ได้จะมีการซึมลึกมากและมีความกว้างน้อย เนื่องจากความร้อนจะเกิดขึ้นที่ชิ้นงานประมาณ 70% และความร้อนที่ลวดเชื่อมประมาณ 30%

5.2.3 ลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧 ที่มีมูร่วนมากจะมีค่าความกว้างของแนวเชื่อมมากกว่าลักษณะของปลายลวดทั้งส坚韧ที่มีมูร่วนน้อย

5.2.4 ลักษณะของปลายลวดเชื่อมทั้งส坚韧 ที่มีมูร่วนน้อยจะมีค่าการซึมลึกของแนวเชื่อมมากกว่าลักษณะของปลายลวดทั้งส坚韧ที่มีมูร่วนมาก

5.2.5 การเชื่อมด้วยกระแสไฟแบบข้าวต่อง(DCEN) และกระแสไฟแบบกลับข้าม(DCEP) จะเกิดบริเวณของอิทธิพลความร้อน (Heat Affected Zone : HAZ) ที่เป็นไปตามลักษณะความกว้างและการซึมลึกของแนวเชื่อม

5.3 ข้อเสนอแนะ

5.3.1 ควรให้ความสำคัญของการเตรียมชิ้นงานทดสอบ ความละเอียดของผิว และขนาดชิ้นทดสอบด้วยไนเกอร์ฐานเพื่อป้องกันการผิดพลาดในการทดสอบ

5.3.2 ควรใช้อุปกรณ์ช่วยในการเขื่อมจะมีความแม่นยำมากกว่าใช้มือเขื่อม

5.3.3 ควรตัดชิ้นงานหัวและท้ายออก เนื่องจาก เป็นการเริ่มต้นในการเขื่อมและสิ้นสุดแนวเขื่อม
ซึ่งจะให้ผลการทดลองที่แม่นยำ



เอกสารอ้างอิง

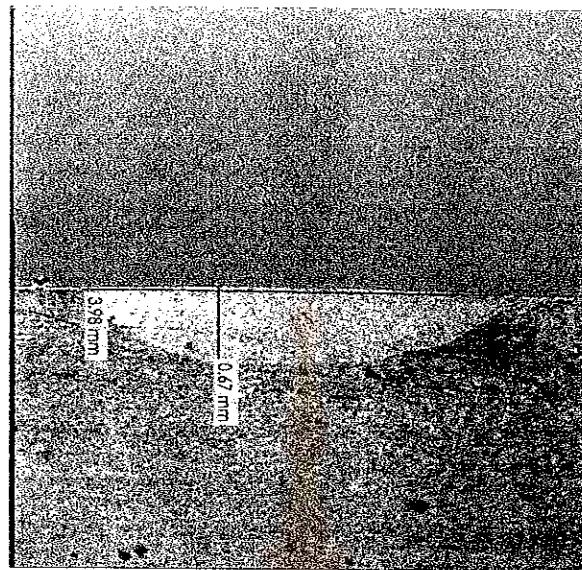
1. เจริญ พรมนกชสุต และ สมบูรณ์ เต็งหงษ์เจริญ. 2529. เซื่อมโลหะ 2. กรุงเทพฯ : สำนักพิมพ์คูนย์ส์ส่งเสริมวิชาการ.
2. เจริญ พรมนกชสุต, สมบูรณ์ เต็งหงษ์เจริญ และ บัณฑิต ใจชื่น. 2529. เซื่อมโลหะ 1. กรุงเทพฯ : สำนักพิมพ์คูนย์ส์ส่งเสริมวิชาการ.
3. บัณฑิต ใจชื่น. 2527. โลหะวิทยาภายนอก. กรุงเทพฯ : สำนักพิมพ์ประกอบเมือง.
4. มนัส สติรัตน์. 2543. เหล็กด้า 1. พิมพ์ครั้งที่ 2. กรุงเทพฯ : โรงพิมพ์อุพัลจกรย์มหาวิทยาลัย.
5. สมบูรณ์ เต็งหงษ์เจริญ และ บัณฑิต ใจชื่น. 2540. การตรวจสอบงานเชื่อมโลหะ. พิมพ์ครั้งที่ 2. กรุงเทพฯ : ม.ป.ท.
6. สมบูรณ์ เต็งหงษ์เจริญ. 2534. ลวดเชื่อม. กรุงเทพฯ : สำนักพิมพ์คูนย์ส์ส่งเสริมวิชาการ.
7. สถาบันพัฒนาอุตสาหกรรมเครื่องจักรกลและโลหะการ. 2533. การอบชุบเหล็กด้าด้วยความร้อน. กรุงเทพฯ : โรงพิมพ์ หจก. กานพิมพ์.
8. สมบูรณ์ เต็งหงษ์เจริญ. 2540. การตรวจสอบงานเชื่อมโลหะ. พิมพ์ครั้งที่ 2. กรุงเทพฯ : ม.ป.ท.
9. สมบูรณ์ เต็งหงษ์เจริญ. 2547. ลวดเชื่อม. พิมพ์ครั้งที่ 4. กรุงเทพฯ : ม.ป.ท.
10. ศิริ พงศ์พิพัฒน์. 2537. การวิเคราะห์ความเสียหายในงานโลหะ. กรุงเทพฯ : โรงพิมพ์ หจก. เม็ด ทรัพย์พรินติ้ง.
11. ASM. 1977. Metals Handbook. Vol. 6 Welding and Brazing. 8th ed. Ohio : American Society For Metals.
12. AWS. 1991. Welding Process. 8th ed. Florida : American Welding Society.
13. Kennedy, Gower A. 1980. Welding Technology. BOBBS. Mirill Education Publishing. Indianapolis.
14. Lincoln Electric. 1994. The Procedure Handbook of Arc Welding. 13th ed. Ohio : Lincoln Electric Company.

ภาคผนวก

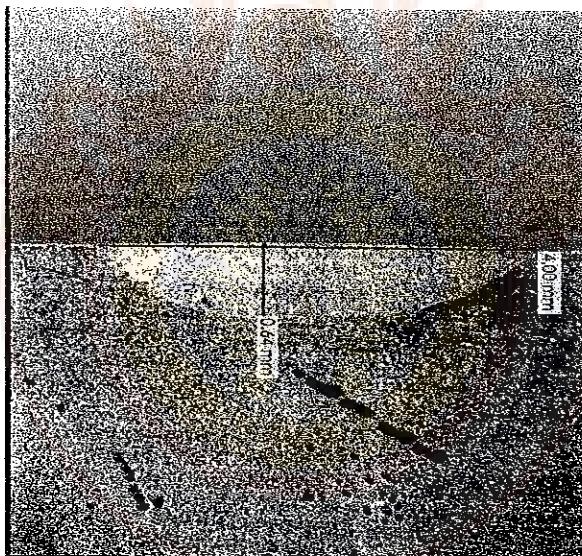
รูปแสดงความกว้างและการซึมลึกของแนวเขื่อนที่เชื่อมด้วยกระถางไฟ
แบบขั้วตรง(DCEN) และกระถางไฟแบบกลับข้าว(DCEP)

จำนวน 60 ชิ้น

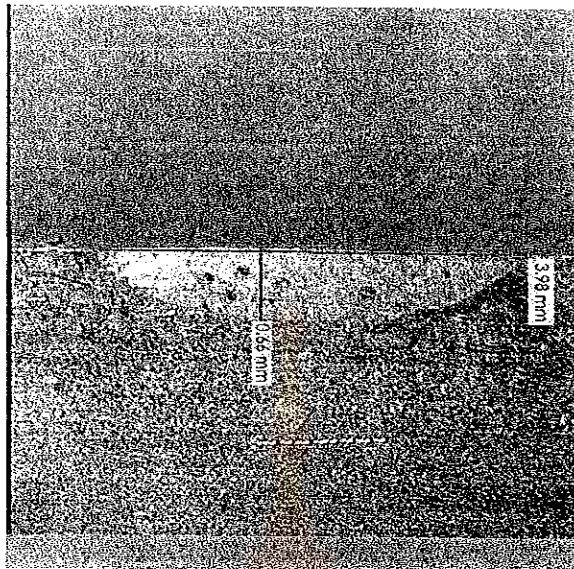




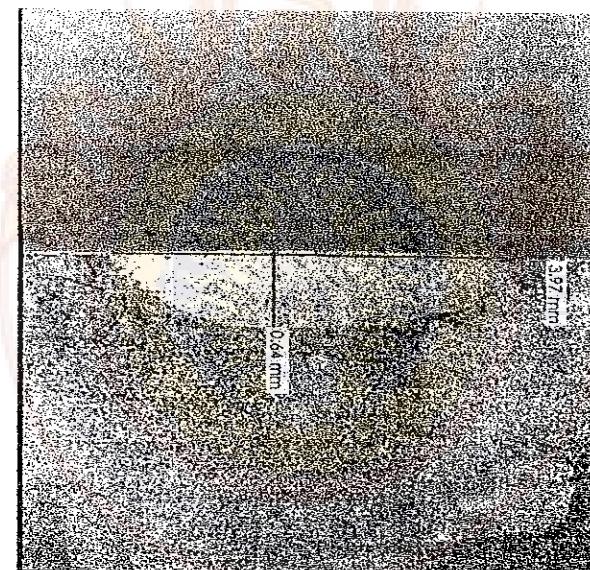
รูปที่ 1 แสดงลักษณะรอยเขื่อมด้วยปลาย漉ดทั้งส่วนนูมตรง
ด้วยไฟกระแทรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 1



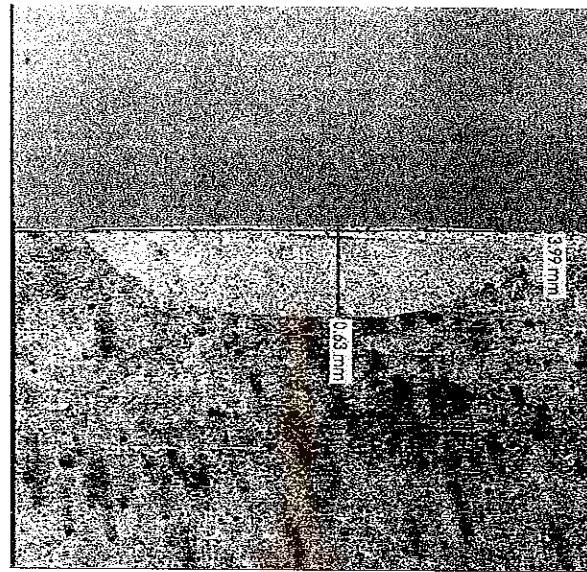
รูปที่ 2 แสดงลักษณะรอยเขื่อมด้วยปลาย漉ดทั้งส่วนนูมตรง
ด้วยไฟกระแทรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 2



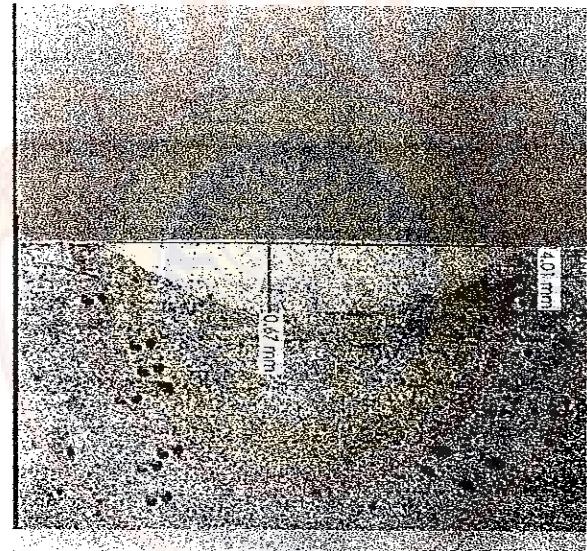
รูปที่ 3 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายโลหะทั้งสองส่วนมุมตรง
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 3



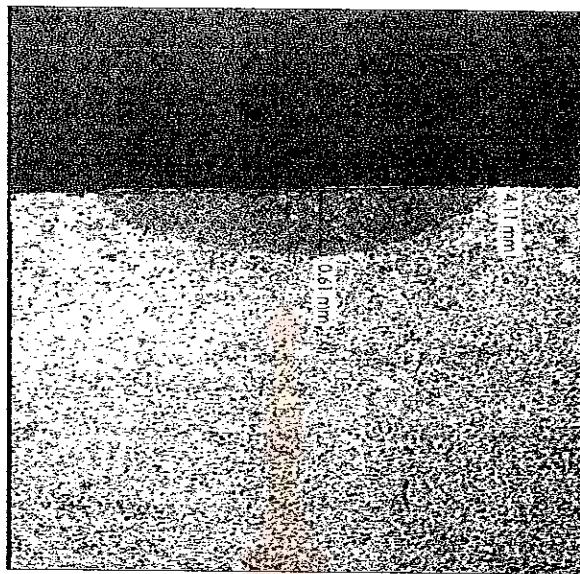
รูปที่ 4 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายโลหะทั้งสองส่วนมุมตรง
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 4



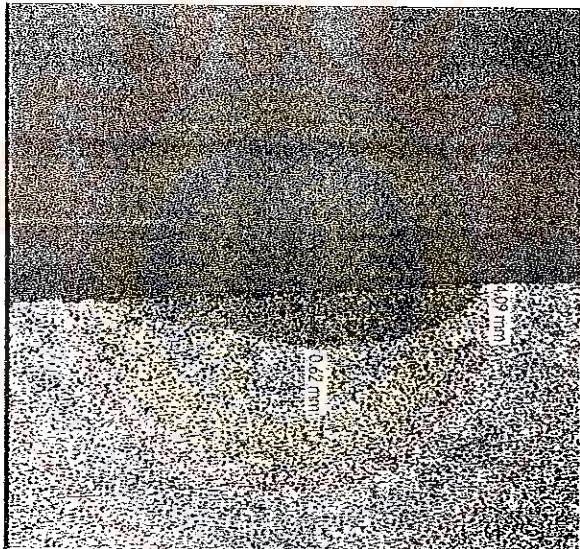
รูปที่ 5 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายคลุดหั่งสเตนนิ่มตรง
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 5



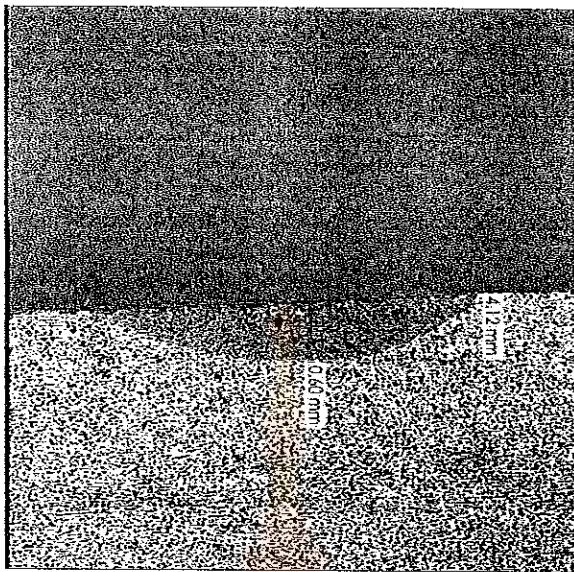
รูปที่ 6 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายคลุดหั่งสเตนนิ่มตรง
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 6



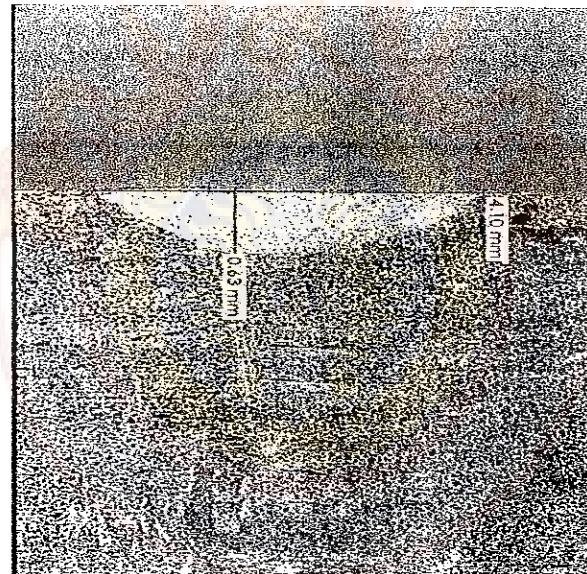
รูปที่ 7 แสดงลักษณะรอยเขื่อนด้วยปลาย漉าดทั้งสตีนนูนตรง
ด้วยไฟกระเสตร์แบบ DCEP ชิ้นที่ 1



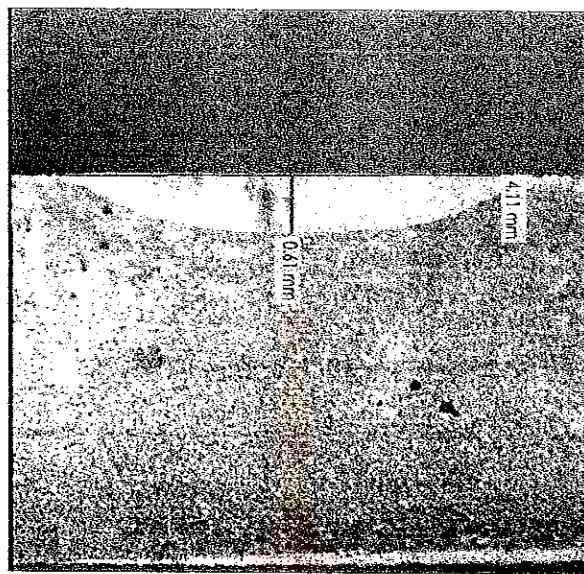
รูปที่ 8 แสดงลักษณะรอยเขื่อมด้วยปลาย漉าดทั้งสตีนนูนตรง
ด้วยไฟกระเสตร์แบบ DCEP ชิ้นที่ 2



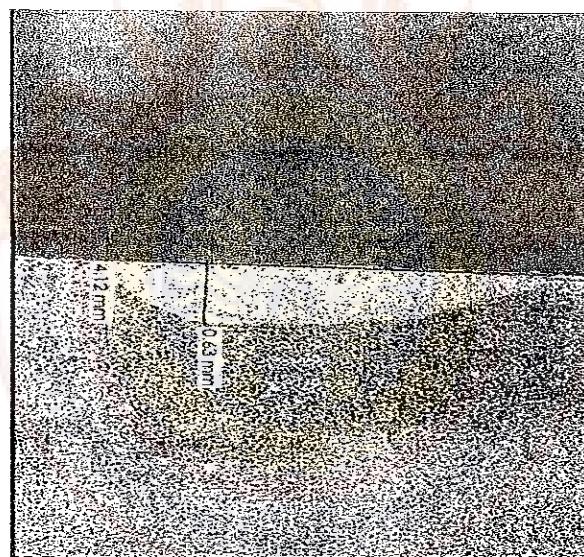
รูปที่ 9 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยป้าย漉วคทั้งสเตนนูนตรง
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 3



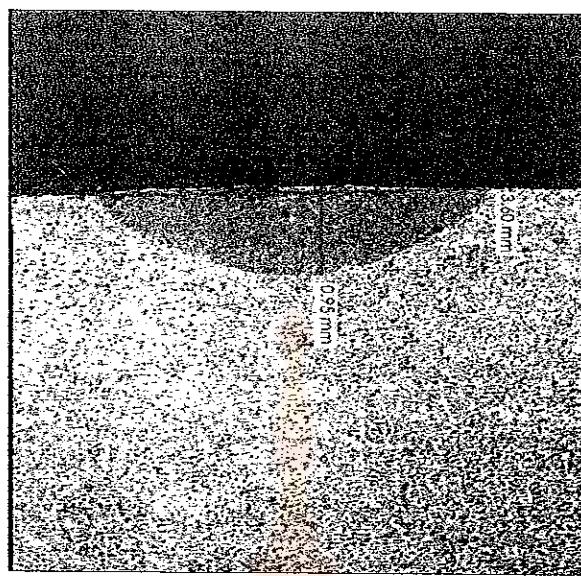
รูปที่ 10 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยป้าย漉วคทั้งสเตนนูนตรง
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 4



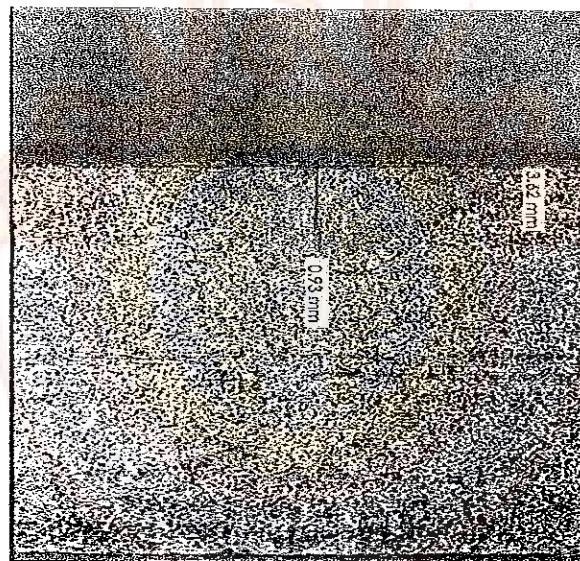
รูปที่ 11 แสดงถักยันมะรอยเชื่อมด้วยปลายลวดทั้งสตีนมุนตรง
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 5



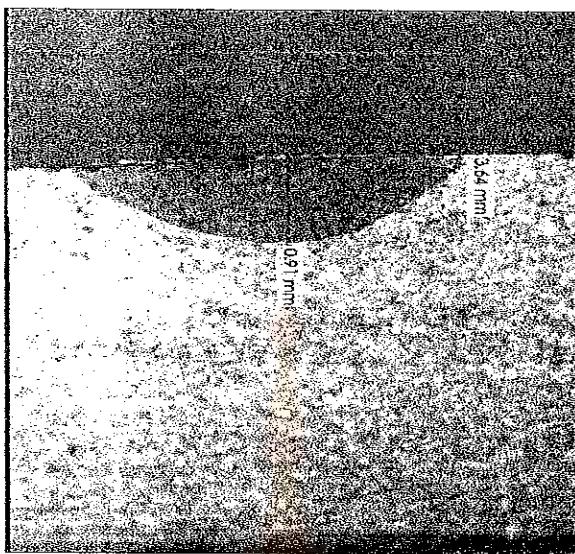
รูปที่ 12 แสดงถักยันมะรอยเชื่อมด้วยปลายลวดทั้งสตีนมุนตรง
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 6



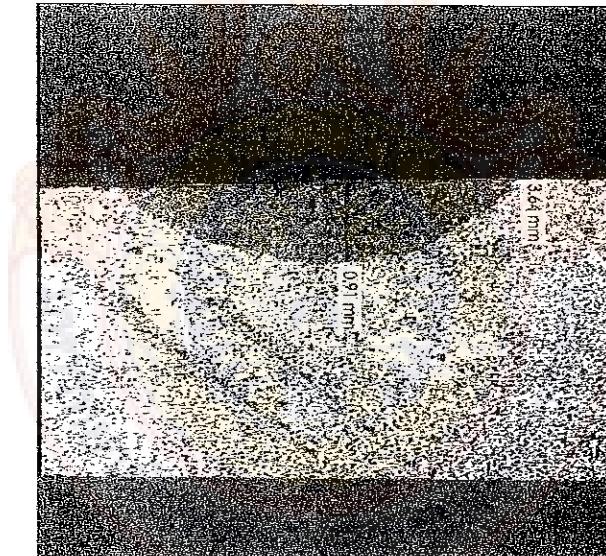
รูปที่ 13 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายลาวดหั่งสเตนนูมรวม 120°
ด้วยไฟกระแทรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 1



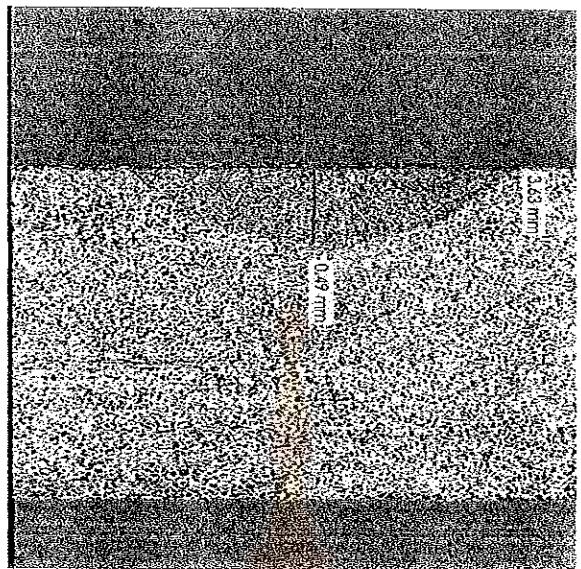
รูปที่ 14 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายลาวดหั่งสเตนนูมรวม 120°
ด้วยไฟกระแทรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 2



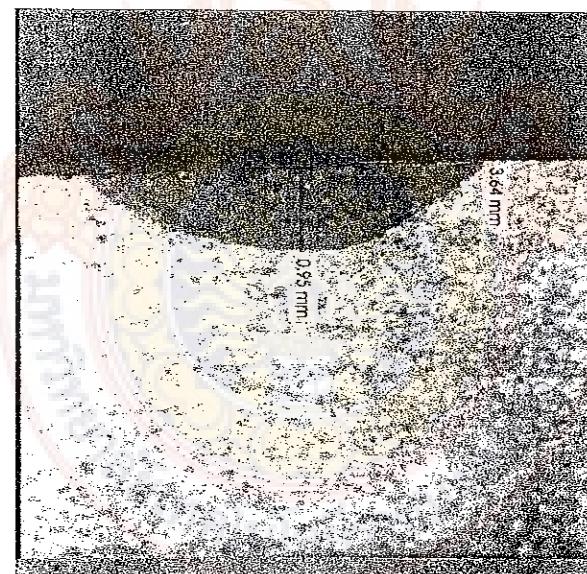
รูปที่ 15 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉วค์หั่งสเตนนูมรวม 120°
ตัวขีไฟกระแทรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 3



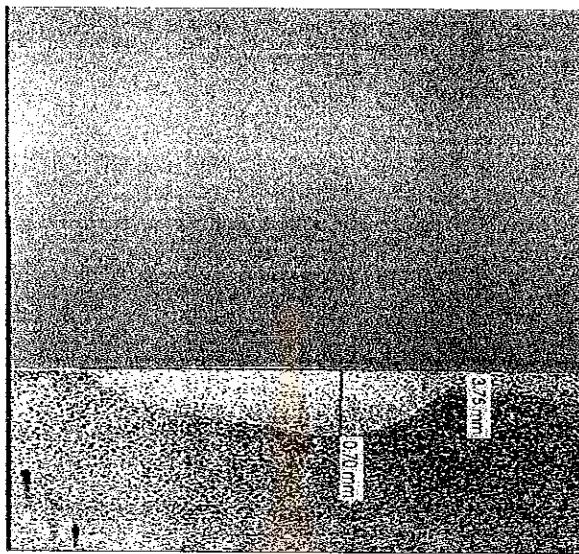
รูปที่ 16 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉วค์หั่งสเตนนูมรวม 120°
ตัวขีไฟกระแทรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 4



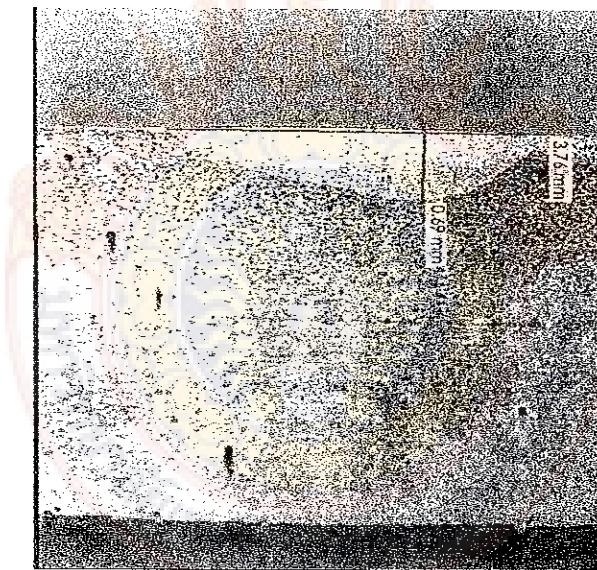
รูปที่ 17 แสดงลักษณะรอยเข็มด้วยปลาย漉อดทั้งส่วนมุมรวม 120°
ด้วยไฟกระเสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 5



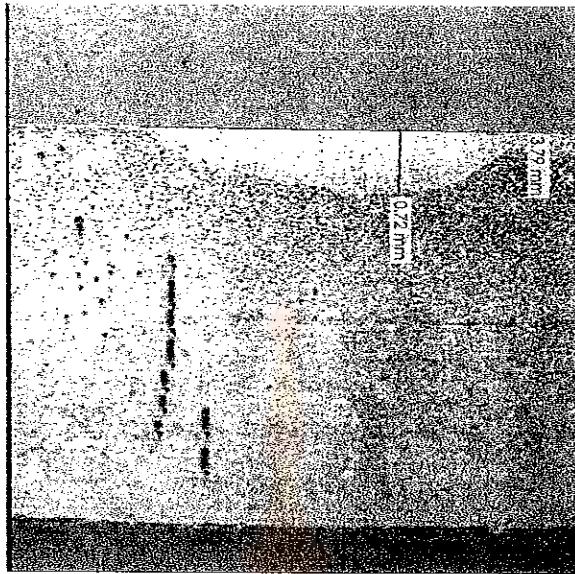
รูปที่ 18 แสดงลักษณะรอยเข็มด้วยปลาย漉อดทั้งส่วนมุมรวม 120°
ด้วยไฟกระเสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 6



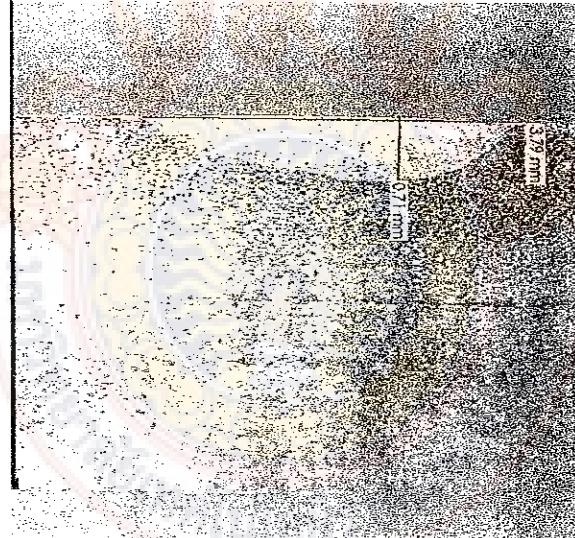
รูปที่ 19 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายลวดหั่งสเตนเลสรวม 120°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 1



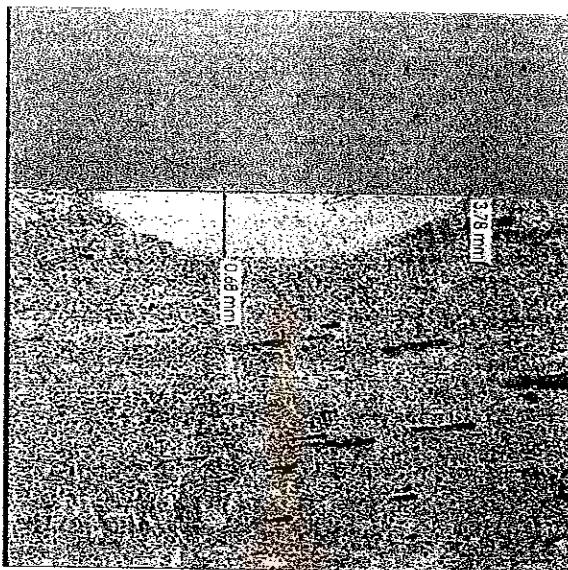
รูปที่ 20 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายลวดหั่งสเตนเลสรวม 120°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 2



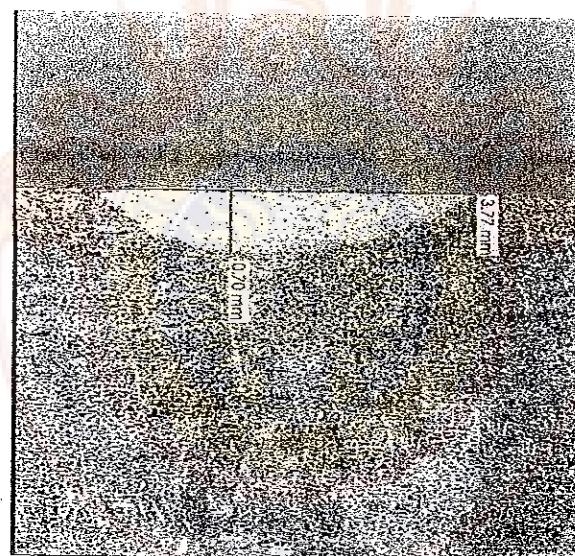
รูปที่ 21 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉วต์ทั้งสเก็นมุมรวม 120°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 3



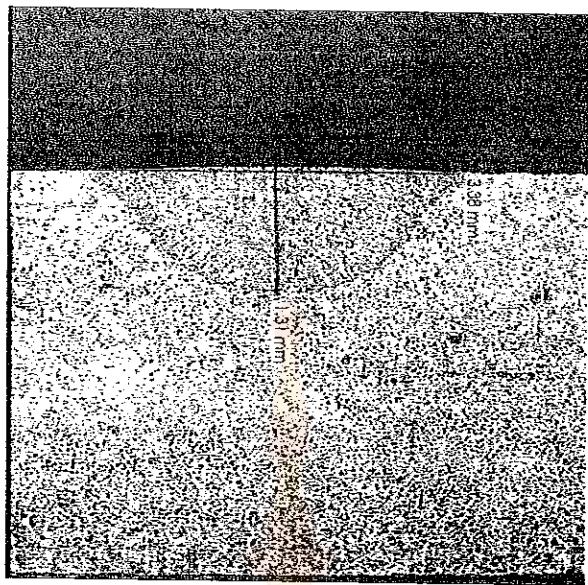
รูปที่ 22 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉วต์ทั้งสเก็นมุมรวม 120°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 4



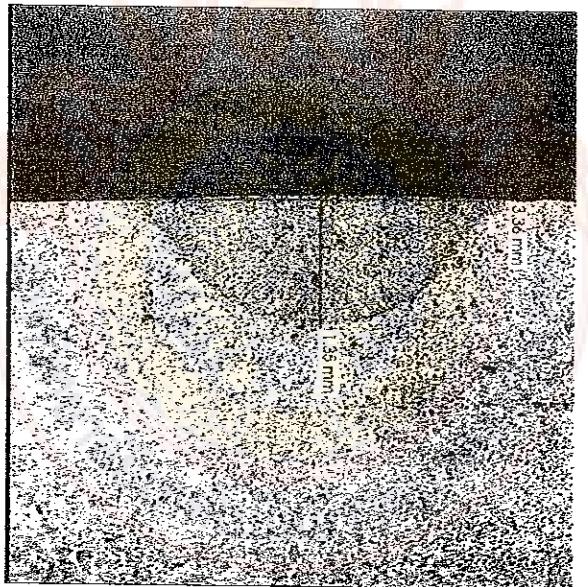
รูปที่ 23 แสดงถักยนต์ระอยเชื่อมด้วยปลายลวดหั่งสเตนเลสรวม 120°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 5



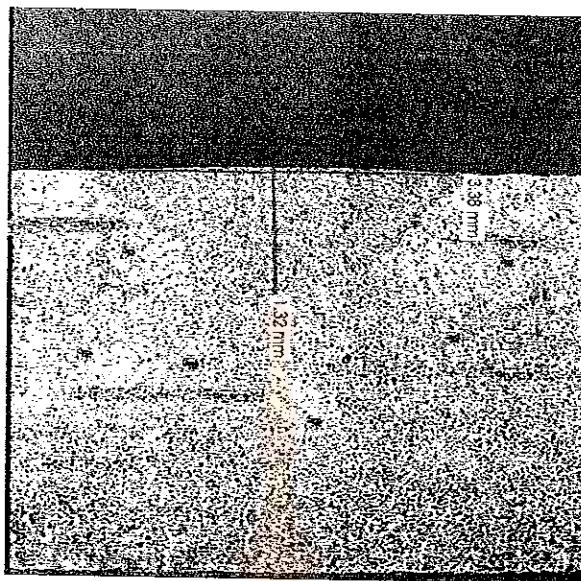
รูปที่ 24 แสดงถักยนต์ระอยเชื่อมด้วยปลายลวดหั่งสเตนเลสรวม 120°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 6



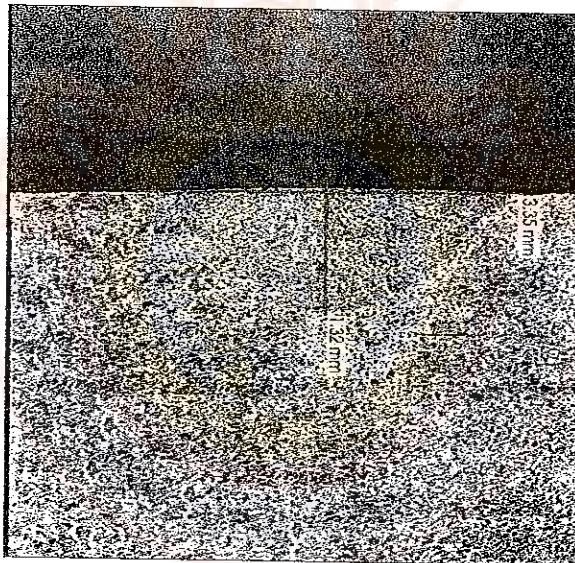
รูปที่ 25 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยป้ายถ่ายภาพทั้งส่วนรวม 60°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 1



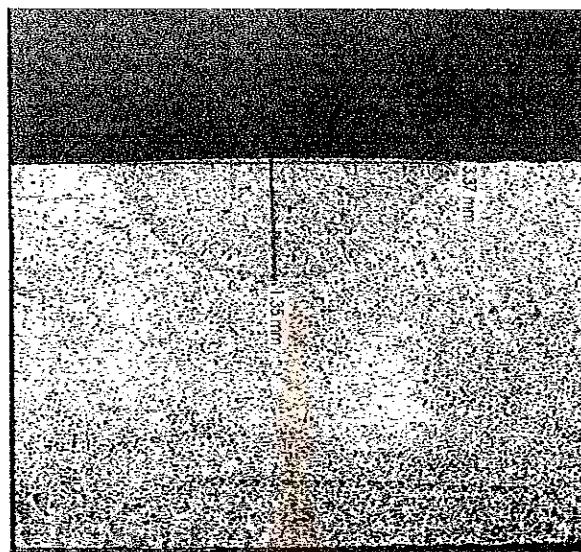
รูปที่ 26 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยป้ายถ่ายภาพทั้งส่วนรวม 60°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 2



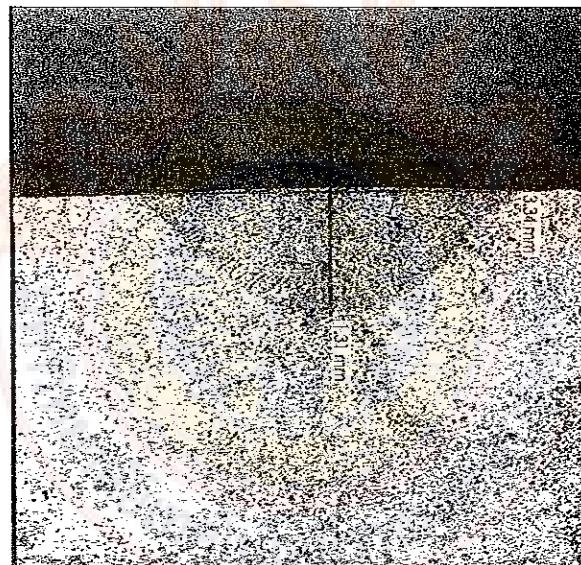
รูปที่ 27 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยป้ายลวดหั่งสเตนนิ่มรวม 60°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 3



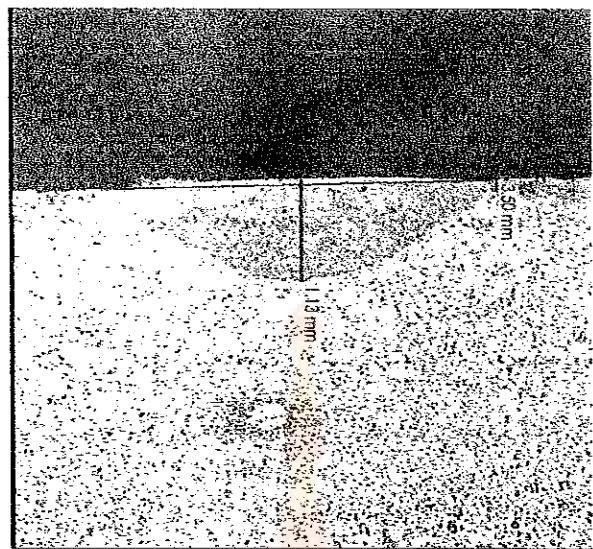
รูปที่ 28 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยป้ายลวดหั่งสเตนนิ่มรวม 60°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 4



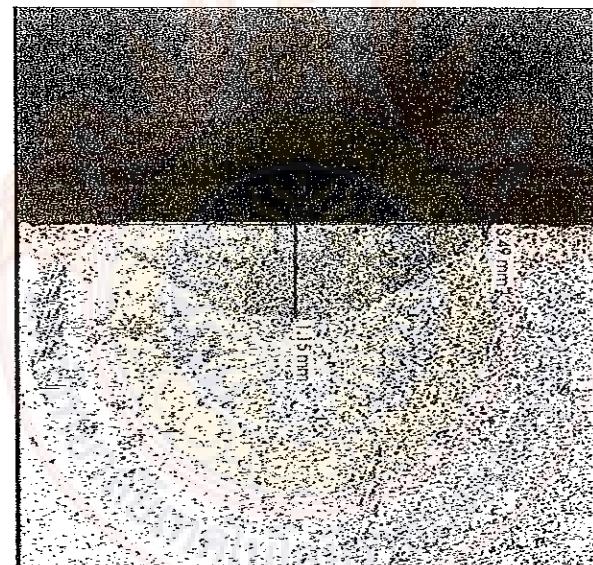
รูปที่ 29 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายလາຍລາດทังสแตນมุนรวม 60°
ด้วยไฟกระเสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 5



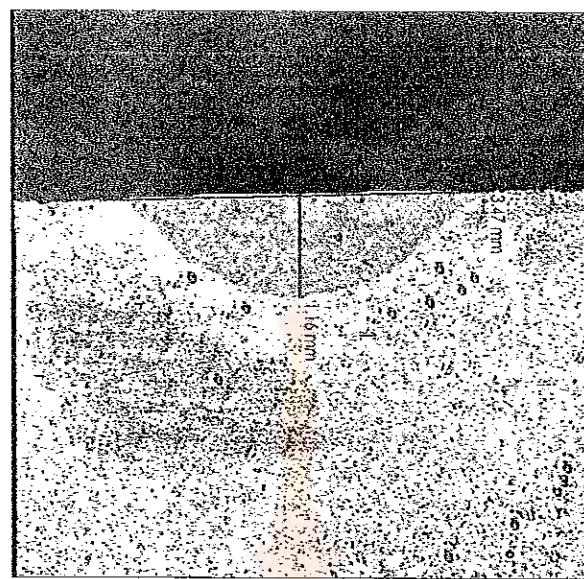
รูปที่ 30 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายလາຍລາດทังสแตนมุนรวม 60°
ด้วยไฟกระเสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 6



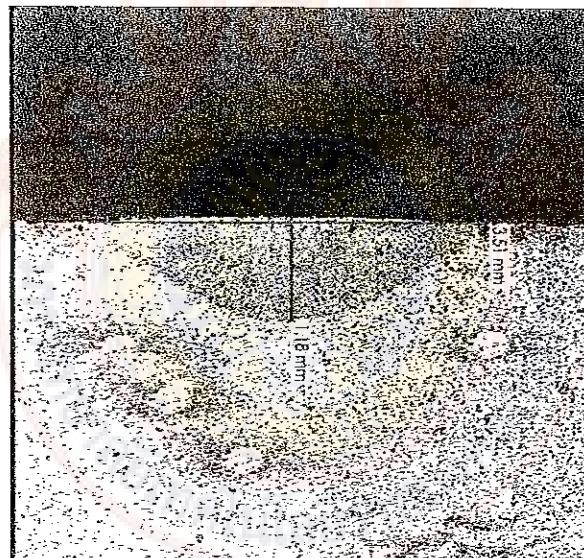
รูปที่ 31 ทดสอบลักษณะรอยขีดด้วยปลาย漉อดทั้งส่วนมุมรวม 60°
ด้วยไฟกระแทรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 1



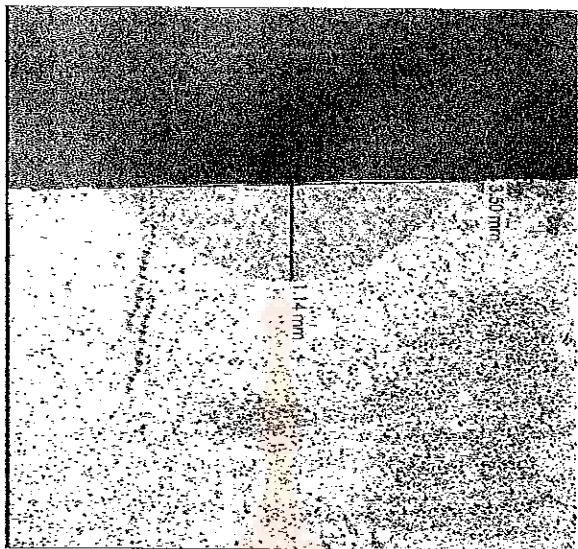
รูปที่ 32 ทดสอบลักษณะรอยขีดด้วยปลาย漉อดทั้งส่วนมุมรวม 60°
ด้วยไฟกระแทรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 2



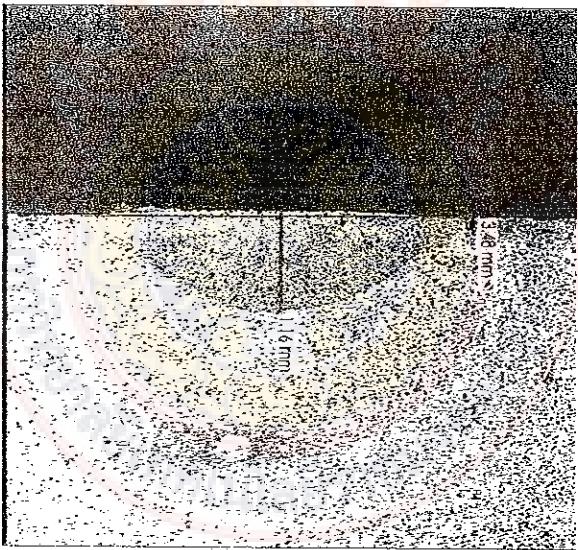
รูปที่ 33 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉ค์ทั้งสตetenมุมรวม 60°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 3



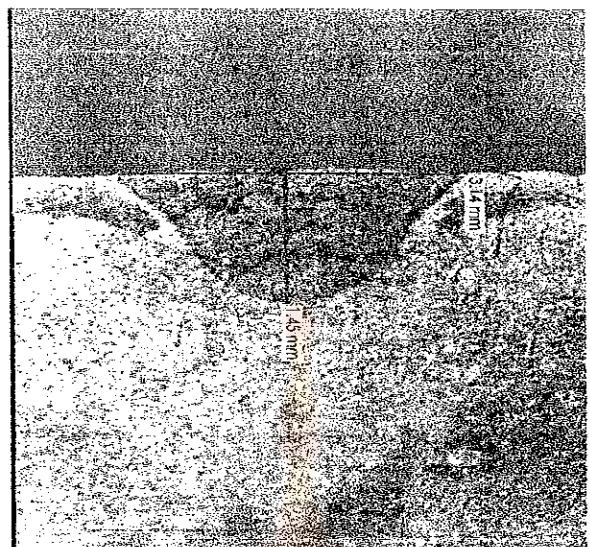
รูปที่ 34 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉ค์ทั้งสตetenมุมรวม 60°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 4



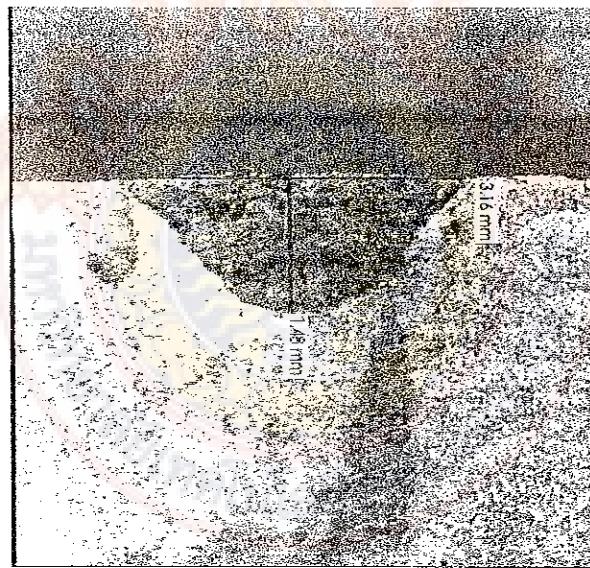
รูปที่ 35 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉คทั้งส่วนมุมรวม 60°
ด้วยไฟกระถางแบบ DCEP ชิ้นที่ 5



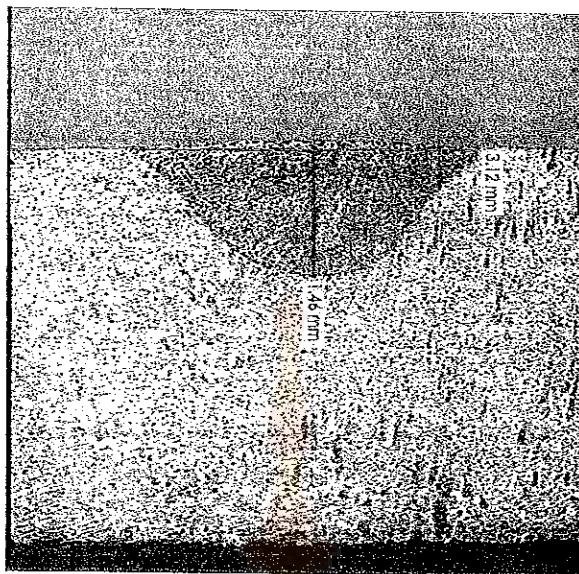
รูปที่ 36 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉คทั้งส่วนมุมรวม 60°
ด้วยไฟกระถางแบบ DCEP ชิ้นที่ 6



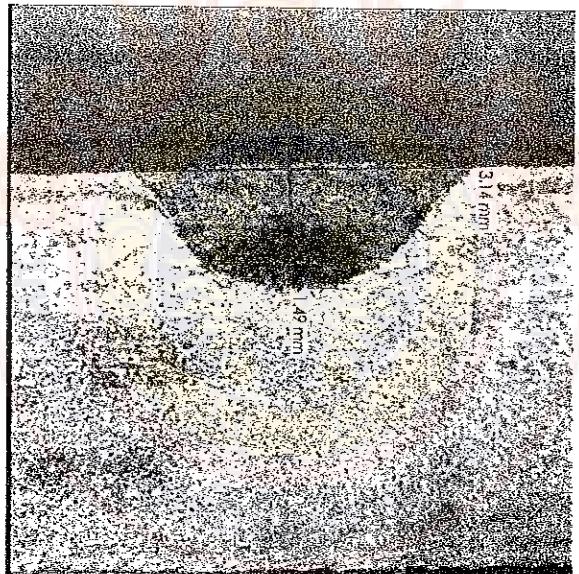
รูปที่ 37 แสดงถัก模จำลองเชื่อมด้วยปลายลวดทั้งส่วนบนรวม 30°
ด้วยไฟกระแทรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 1



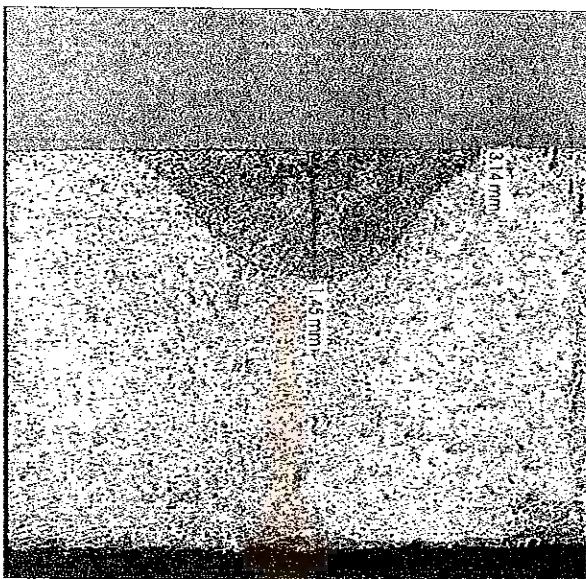
รูปที่ 38 แสดงถัก模จำลองเชื่อมด้วยปลายลวดทั้งส่วนบนรวม 30°
ด้วยไฟกระแทรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 2



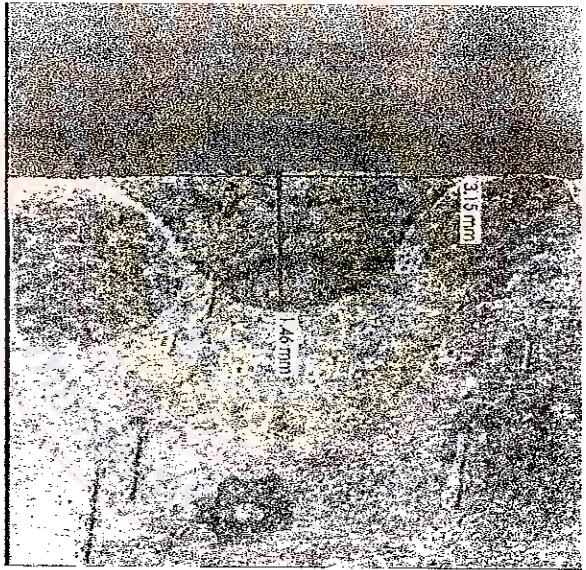
รูปที่ 39 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายความทั้งส坚韧มุมรวม 30°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 3



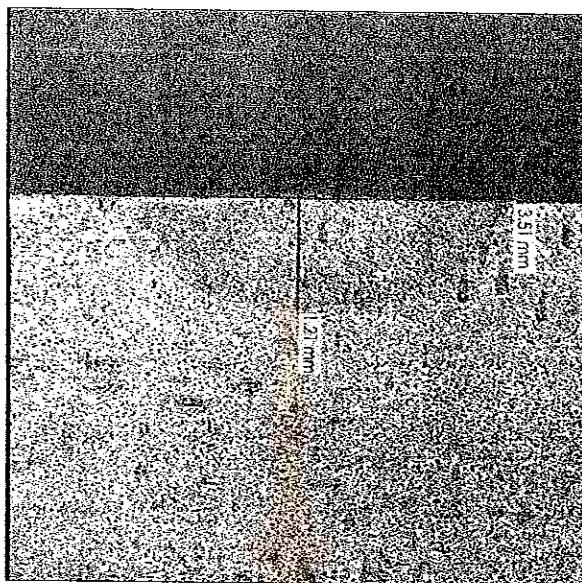
รูปที่ 40 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายความทั้งส坚韧มุมรวม 30°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 4



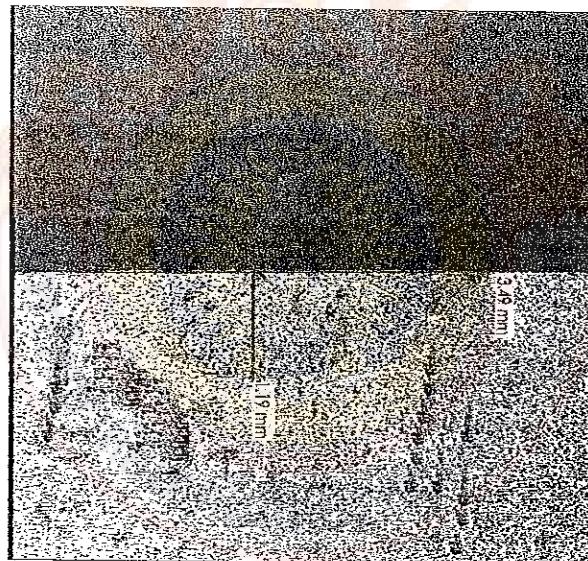
รูปที่ 41 แสดงลักษณะรอบเชื่อมด้วยปลาย漉วัตทั้งส่วนมุ่นรวม 30°
ด้วยไฟกระเจิดรังแบบ DCEN ชิ้นที่ 5



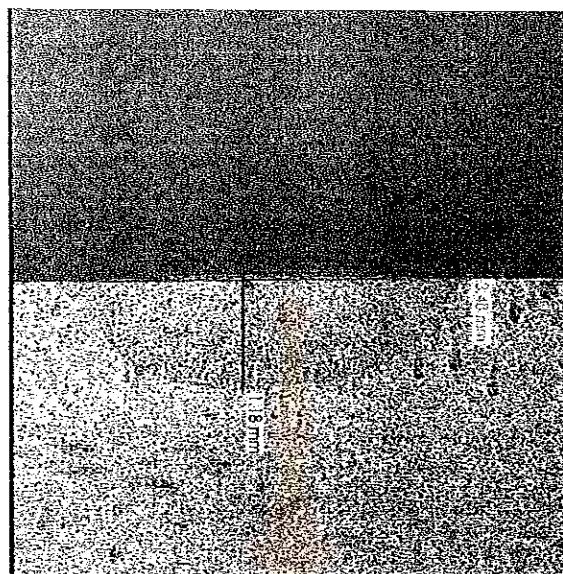
รูปที่ 42 แสดงลักษณะรอบเชื่อมด้วยปลาย漉วัตทั้งส่วนมุ่นรวม 30°
ด้วยไฟกระเจิดรังแบบ DCEN ชิ้นที่ 6



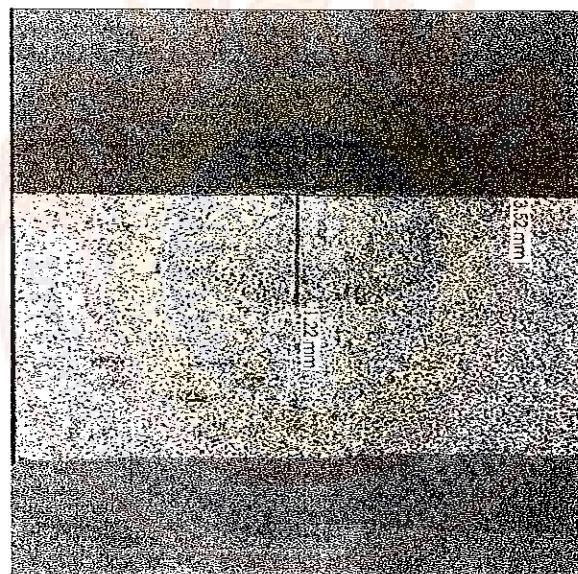
รูปที่ 43 แสดงถักยันต์รอยเขื่อมด้วยปลาย漉ค์ทั้งสตีเคนมูนรวม 30°
ด้วยไฟกระเสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 1



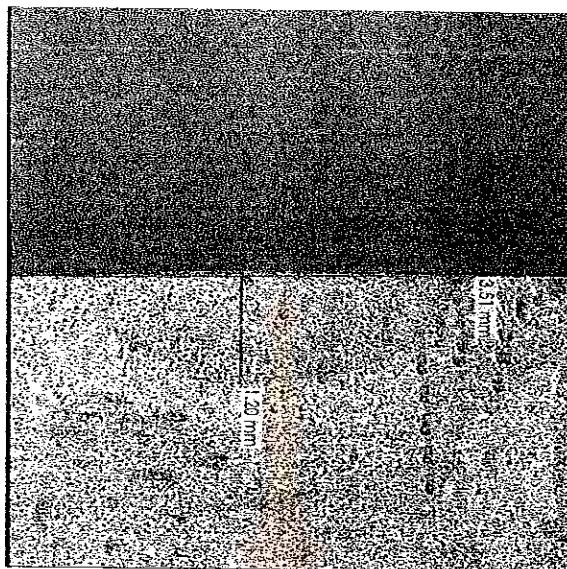
รูปที่ 44 แสดงถักยันต์รอยเขื่อมด้วยปลาย漉ค์ทั้งสตีเคนมูนรวม 30°
ด้วยไฟกระเสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 2



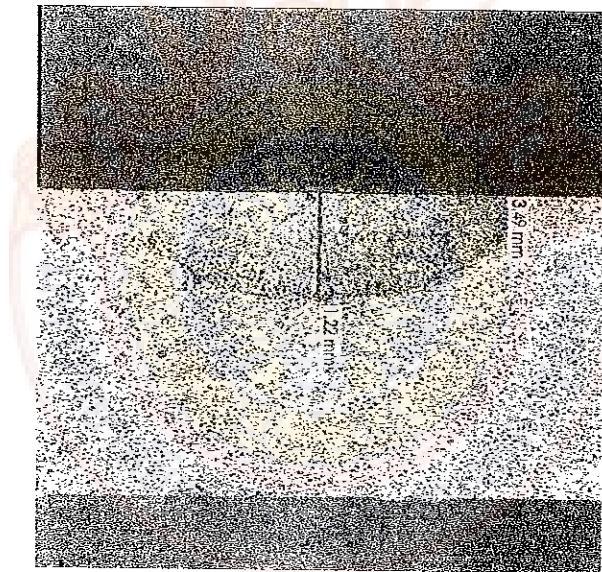
รูปที่ 45 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายลวดหั่งสแตนเลสรวม 30°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 3



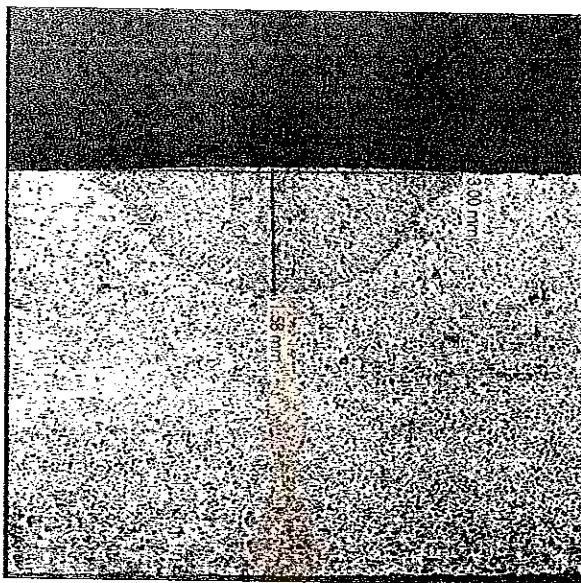
รูปที่ 46 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลายลวดหั่งสแตนเลสรวม 30°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 4



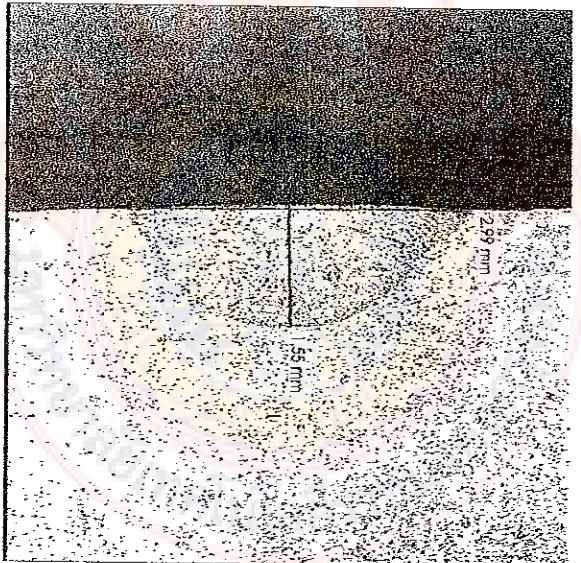
รูปที่ 47 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉วทั้งสตีนมุ่รวม 30°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 5



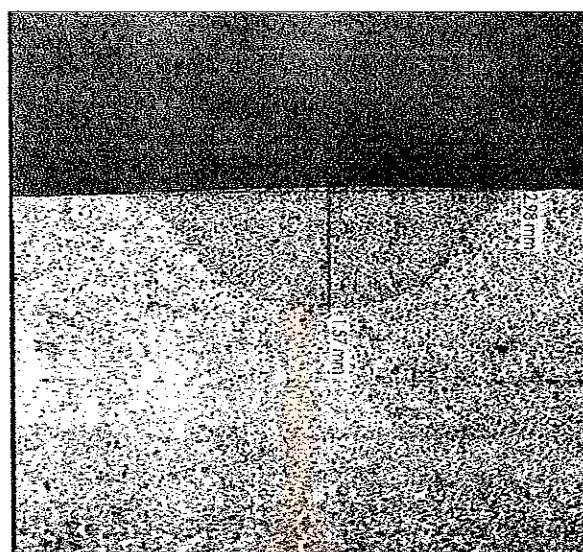
รูปที่ 48 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉วทั้งสตีนมุ่รวม 30°
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 6



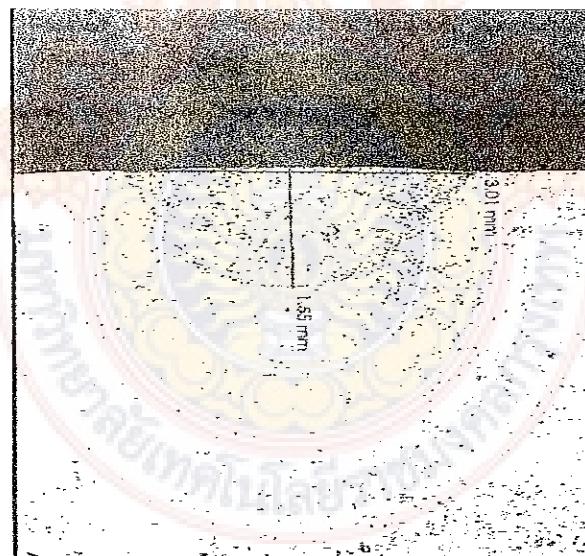
รูปที่ 49 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยป้ายลวดทั้งสตีน münnรัศมี 1.3 มม.
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 1



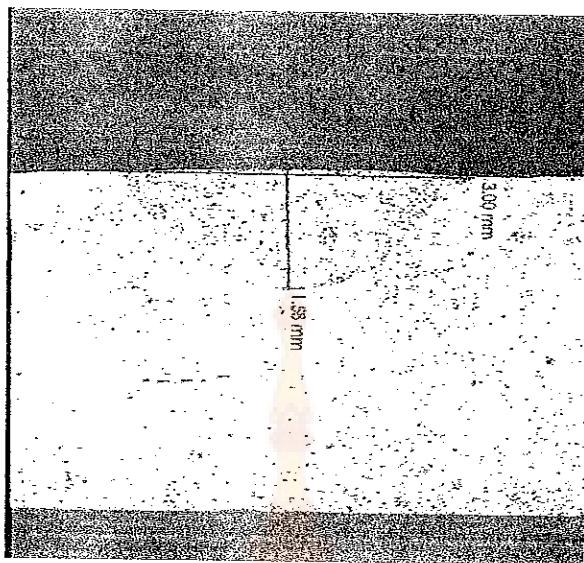
รูปที่ 50 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยป้ายลวดทั้งสตีน münnรัศมี 1.3 มม.
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 2



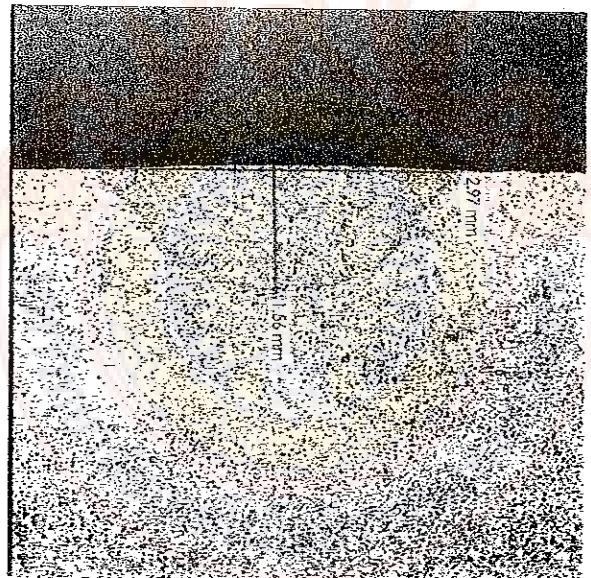
รูปที่ 51 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลา yal คาดทั้งสต๊า滕บุนนรัศมี 1.3 มม.
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชั้นที่ 3



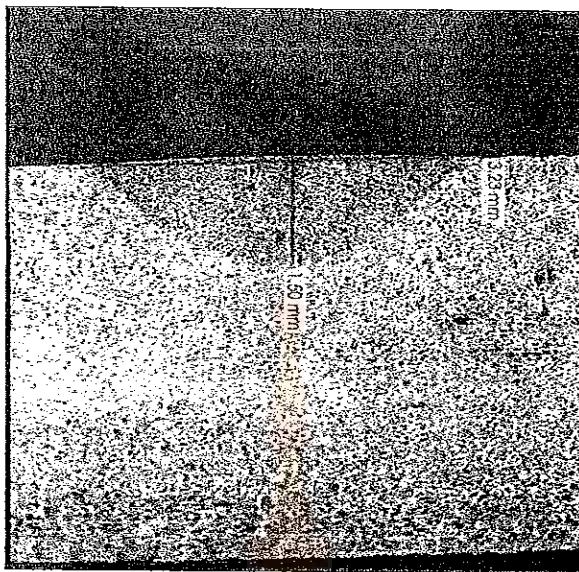
รูปที่ 52 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลา yal คาดทั้งสต๊า滕บุนนรัศมี 1.3 มม.
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEN ชั้นที่ 4



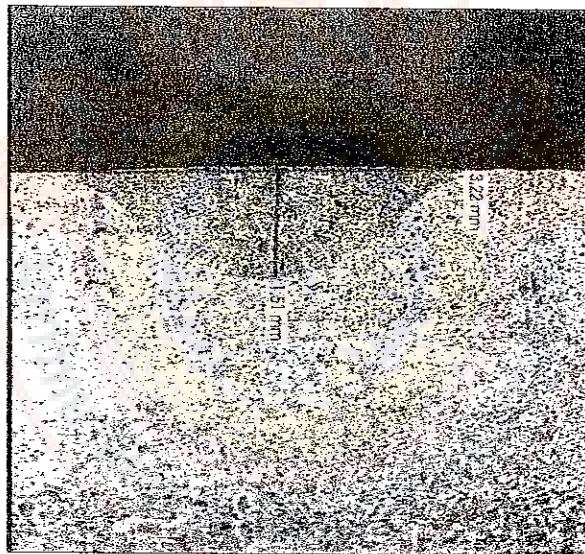
รูปที่ 53 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยป้าย漉วัดทั้งสเกนமุมมันรัศมี 1.3 มม.
ด้วยไฟกระเสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 5



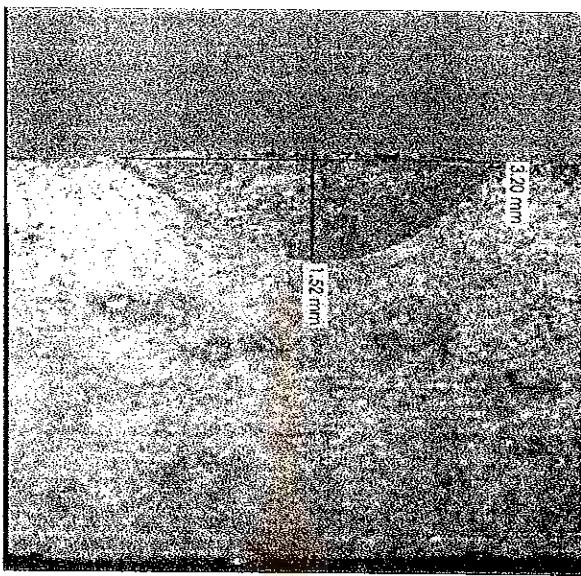
รูปที่ 54 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยป้าย漉วัดทั้งสเกนமุมมันรัศมี 1.3 มม.
ด้วยไฟกระเสตรงแบบ DCEN ชิ้นที่ 6



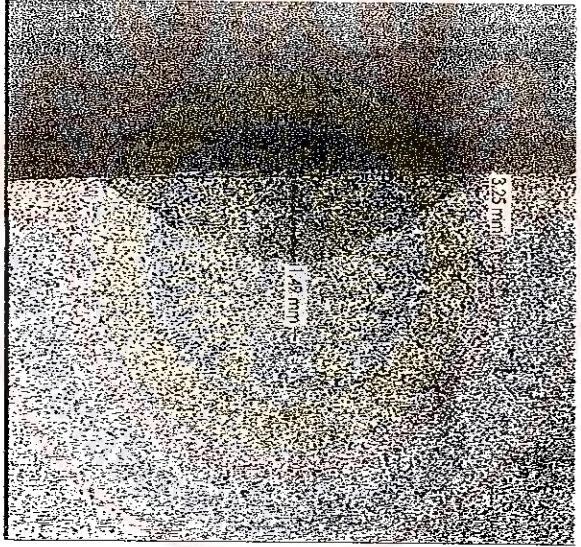
รูปที่ 55 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉อดหังสเตนมุมนรัศมี 1.3 มม.
ด้วยไฟกระเสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 1



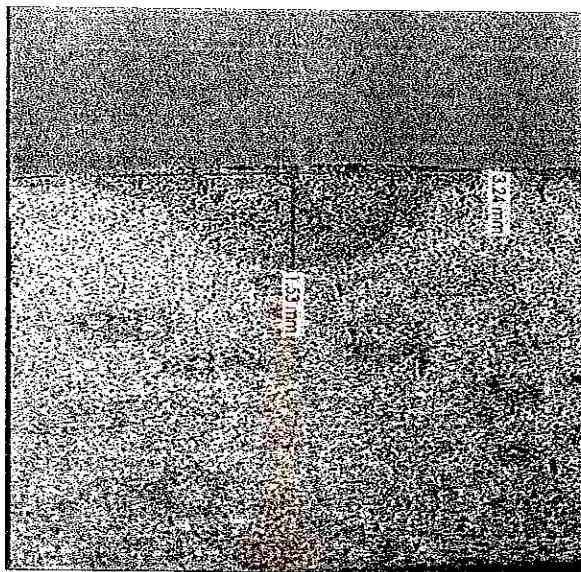
รูปที่ 56 แสดงลักษณะรอยเชื่อมด้วยปลาย漉อดหังสเตนมุมนรัศมี 1.3 มม.
ด้วยไฟกระเสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 2



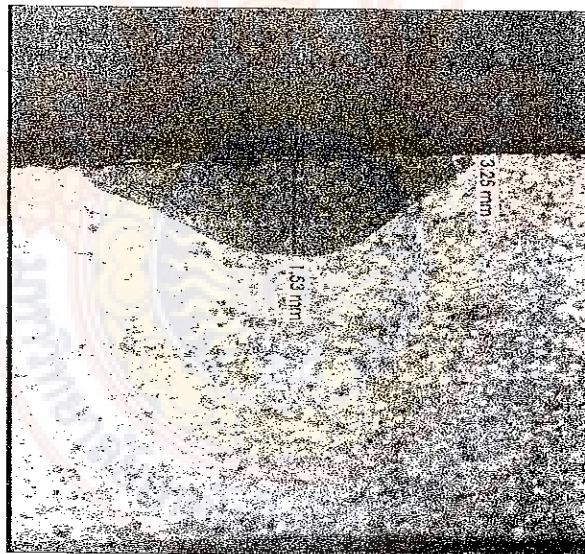
รูปที่ 57 แสดงถักขยะรอยเขื่อนด้วยปลายลวดทั้งส่วนบนน้ำมี 1.3 มม.
ตัวขีไฟกระแตกแบบ DCEP ชิ้นที่ 3



รูปที่ 58 แสดงถักขยะรอยเขื่อนด้วยปลายลวดทั้งส่วนบนน้ำมี 1.3 มม.
ตัวขีไฟกระแตกแบบ DCEP ชิ้นที่ 4



รูปที่ 59 แสดงถักขยะอะรอยเชื่อมด้วยปลายลวดทั้งสตีนมูนนรัคมี 1.3 มม.
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 5



รูปที่ 60 แสดงถักขยะอะรอยเชื่อมด้วยปลายลวดทั้งสตีนมูนนรัคมี 1.3 มม.
ด้วยไฟกระแสตรงแบบ DCEP ชิ้นที่ 6

ประวัติผู้ทำวิจัย



ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ไพบูลย์ นาญมนต์

ประวัติการศึกษา

- * ปี 2528 จบการศึกษาระดับปรัชณศึกษาปีที่ 6 จากโรงเรียนบ้านหนองแวง จ. สาระแก้ว
- * ปี 2531 จบการศึกษาระดับมัธยมศึกษาปีที่ 3 จากโรงเรียนชัยมงคลกัลวิทยา จ. สาระแก้ว
- * ปี 2534 จบการศึกษาระดับประกาศนียบัตรวิชาชีพ(ป.ว.ช.) สาขาวิชาช่างเชื่อมและโลหะแผ่น จาก วิทยาลัยเทคนิคยะเขิงเทรา จ. ยะเขิงเทรา
- * ปี 2536 จบการศึกษาระดับประกาศนียบัตรวิชาชีพชั้นสูง(ป.ว.ส.) สาขาวิชาช่างโลหะ คณะเทคโนโลยีการผลิต จากสถาบันเทคโนโลยีราชมงคล วิทยาเขตเทคโนโลยีกรุงเทพฯ
- * ปี 2538 จบการศึกษาระดับปริญญาตรี (วศ.บ.) สาขาวิศวกรรมอุตสาหการการผลิต คณะวิศวกรรม-เทคโนโลยี สถาบันเทคโนโลยีราชมงคล
- * ปี 2543 จบการศึกษาระดับปริญญาโท (วศ.ม.) สาขาวิศวกรรมเทคโนโลยีการขึ้นรูปโลหะ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลกรุงเทพฯ

ประวัติการทำงาน

- * ปี 2538 ตำแหน่ง อ้าคราช 1 ระดับ 3 แผนกวิชาช่างโลหะ คณะวิชาเทคโนโลยีการผลิต สถาบันเทคโนโลยีราชมงคล วิทยาเขตเทคโนโลยีกรุงเทพฯ
- * ปี 2547 - ปัจจุบัน ตำแหน่ง ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ระดับ 6 สาขาวิศวกรรมอุตสาหกรรม วิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลกรุงเทพ
- * ปี 2543 - ปัจจุบัน เป็นอาจารย์พิเศษของ โปรแกรมวิชาเทคโนโลยีการผลิต และ โปรแกรมวิชาเทคโนโลยีการจัดการอุตสาหกรรม คณะเทคโนโลยีอุตสาหกรรม มหาวิทยาลัยราชภัฏราชบูรณะ จ. ยะเขิงเทรา
- * ปี 2547 - 2549 เป็นวิทยากรผู้สอน(Trainner) ของ สถาบันยานยนต์ (Thailand Automotive Institute : TAI) เกี่ยวกับงานปั๊มน้ำหนักขึ้นรูปโลหะชิ้นส่วนรูปแบบ (Forming and Stamping)
- * ปี 2547 ฝึกอบรมเรื่อง Forming and Stamping ของสถาบันยานยนต์(ไทย) ร่วมกับ AOTS และ JETRO (ประเทศไทย)

- * ปี 2550 ฝึกอบรมเรื่อง Mold & Die Finishing ของสถานบันยานยนต์ (ไทย) ร่วมกับ JETRO , JICA และ JCC (ประเทศไทย)
- * ปี 2550 ฝึกอบรมเรื่อง Training for Technical จากสถาบัน CJD VELLENDAR ประเทศเยอรมันนี
- * ปี 2549-2550 เป็นกรรมสตรreachaporn คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลกรุงเทพ
- * ปี 2550-2553 เป็นกรรมการสภากาชาดไทยและข้าราชการ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลกรุงเทพ
- * ปี 2538 - ปัจจุบัน เป็นอาจารย์ผู้สอน , เป็นอาจารย์ที่ปรึกษา,เป็นกรรมการสอบปริญญาบัณฑิตของ นักศึกษาและอื่น ๆ โดยการสอน และให้คำปรึกษาแก่ นักศึกษาทั้งด้านความรู้วิชาการ, ด้านคุณธรรม, จริยธรรมอย่างสม่ำเสมอ

ผลงานวิชาการ

- * ตำราเรียนวิชาวัสดุช่างอุตสาหกรรม สำนักพิมพ์เอ็ดดูเท็ค จำกัด
- * ตำราเรียนวิชางานฝึกฝึมือ สำนักพิมพ์แม็ค จำกัด
- * เอกสารเรียนเรียงวิชา การทดสอบวัสดุวิศวกรรมพื้นฐาน
- * เอกสารประกอบการสอนวิชาวัสดุวิศวกรรม
- * เอกสารประกอบการสอนวิชาการศึกษางาน
- * เอกสารประกอบการสอนวิชาการออกแบบงานเชื่อมโลหะ
- * เอกสารประกอบการสอนวิชาความปลอดภัยในงานวิศวกรรม
