

อิทธิพลของศูนย์รวมความเค้นและอุณหภูมิที่ส่งผลต่อคุณสมบัติ

ทางกลและโครงสร้างจุลภาคของเหล็กกล้าความแข็งแรงสูง Influence of Stress Concentration and Temperature on Mechanical Properties and Microstructure of High Strength Steels

เฉลิมพล คล้ายนิล* และพงศกร หลีตระกูล

Chalermpol Klayni* and Pongsakorn Leetrakul

้สาขาวิชาเทคโนโลยีวิศวกรรมการผลิต มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลรัตนโกสินทร์ วิทยาเขตวังใกลกังวล

อ.หัวหิน จ.ประจวบคีรีขันธ์ 77110

Department of Production Engineering Technology, Rajamangala University of Technology Rattanakosin, Wang Klai Kangwon Campus, Huahin, Prachuapkhirikhan, 77110 *E-mail: chalermpol1@hotmail.com, chalermpol.kla@rmutr.ac.th Telephone Number: 086-783-6060

บทคัดย่อ

งานวิจัขนี้ทำการศึกษาอิทธิพลของศูนย์รวมความเก้นกับอุณหภูมิในการทดสอบแรงดึงที่มีผลต่อสมบัติทางกลและ โกรงสร้างจุลภากของเหล็กกล้าความแข็งแรงสูง JIS G3135 เกรด SPFC440 ชิ้นตัวอย่างทดสอบแรงดึงตามมาตรฐาน ASTM-E8 ผ่านการเตรียมให้มีศูนย์รวมความเก้นที่แตกต่างกัน 5 รูปแบบ และอุณหภูมิในการทดสอบแตกต่างกัน 4 ระดับ คือ 25°C 200°C 400°C และ 600°C ผลการทดลองพบว่าอิทธิพลของศูนย์รวมความเก้นส่งผลต่อความสามารถในการ รับแรงดึงของวัสคุโดยมีแนวโน้มลดลงทุกรูปแบบอย่างมีนัยสำคัญ จากการทดสอบที่อุณหภูมิปกติเป็นการแตกแบบเหนียว เพราะผลจากการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคบริเวณพื้นผิวตรงรอยแตกมีลักษณะเป็นร่องหลุม เมื่อเปรียบเทียบกับการ ทดสอบที่อุณหภูมิสูงจะเกิดการสูญเสียความเหนียวในขณะร้อน

กำสำคัญ: เหล็กกล้าความแข็งแรงสูง, ศูนย์รวมความเค้น, สมบัติทางกล, โครงสร้างจุลภาค

ABSTRACT

This research aimed to study the influence of stress concentration and temperature under tensile testing on mechanical properties and microstructure of JIS G3135 SPFC440 high strength steels. Tensile specimens, ASTM-E8 standard, were prepared into five different stress concentration patterns and the four different tensile tests temperature were 25°C, 200°C, 400°C, and 600°C. The results showed that the effect of stress concentration on the tensile strength of the material was significantly decreased. From testing at room temperature as a ductile fracture is a result of the microstructure investigation of fracture surface caused the dimples fracture comparing to the testing in high-temperature which loss ductility from heat.

Keywords: High strength steel, Stress concentration, Mechanical properties, Microstructure

1. บทนำ

ปัจจุบันเหล็กกล้าความแข็งแรงสูง (High Strength Steel: HSS) เป็นวัตถุดิบที่นิยมใช้ในอุตสาหกรรมการ ผลิตชิ้นส่วนยานยนต์ และ โครงสร้างของรถยนต์อย่าง แพร่หลาย เนื่องจากวัสดุมีค่าอัตราส่วนความแข็งแรงต่อ น้ำหนักสูง ความสามารถในการดูดซับพลังงาน ลดการ ยุบตัวจากแรงกระแทกที่เกิดจากการชน [1, 2] ทั้งนี้เมื่อ ชิ้นส่วนผ่านกระบวนการผลิตด้วยการตัดเจาะรู [3] หรือ ผ่านการขึ้นรูปขยายรู (Hole flanging) ทั้งที่มีการให้ ความร้อนและ ไม่มีความร้อน จะส่งผลกระทบต่อสมบัติ ทางกลและ โครงสร้างจุลภาคของชิ้นงาน กระบวนการตัด เจาะรูส่งผลทำให้เกิดศูนย์รวมความเด้น (Stress concentration) [4] อย่างหลีกเลี่ยงไม่ได้ และมักจะเกิด ปัญหาการแตกหรือฉีกขาดบริเวณขอบรูหรือกระบวนการ ขึ้นรูปไม่ได้ตามที่ออกแบบไว้

งานวิจัยนี้มุ่งเน้นศึกษาความสัมพันธ์ระหว่าง ผลกระทบของศูนย์รวมความเค้น (Stress concentration) กับอุณหภูมิในการทคสอบที่แตกต่างกัน ซึ่งจะส่งผลต่อสมบัติทางกล โครงสร้างจุลภาค และ รูปแบบความเสียหายที่อุณหภูมิต่างๆ เพื่อประยุกต์ไปใช้ ในการออกแบบกระบวนการผลิต และการขึ้นรูปชิ้นส่วน ยานยนต์ สำหรับเป็นข้อมูลการตัดสินใจเลือกใช้งานได้ อย่างเหมาะสม วัสดุทคลองคือแผ่นเหล็กกล้ำความแข็งแรง สง JIS G3135 เกรด SPFC440 ความหนา 1 มิลลิเมตร โดยชิ้นตัวอย่างผ่านการเตรียมให้มีศูนย์รวมความเค้นที่ แตกต่างกัน 5 รูปแบบ ได้แก่ ชิ้นตัวอย่างที่ไม่ผ่านเจาะรู ชิ้นตัวอย่างเจาะรูเดี่ยวตรงศูนย์ ชิ้นตัวอย่างเจาะรูเดี่ยวเยื้อง ศูนย์ ชิ้นตัวอย่างเจาะรูกู่ตรงศูนย์ และชิ้นตัวอย่างเจาะรูกู่ เยื้องศูนย์ มีการกำหนดขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของรูเจาะ คือ 1.2 มิลลิเมตร และอุณหภูมิในการทคสอบแตกต่างกัน 4 ระดับ คือ 25°C, 200°C, 400°C และ 600°C

2. วิธีการดำเนินงานวิจัย

การศึกษาความสัมพันธ์ระหว่างผลกระทบของสูนย์ รวมความเก้นกับอุณหภูมิในการทดสอบ มีขั้นตอนในการ คำเนินงานดังต่อไปนี้

2.1 อุปกรณ์และวิธีการทดลอง

2.1.1 งานวิจัยนี้ทำการทดลองกับวัสดุแผ่นเหล็กกล้า ความแข็งแรงสูง มาตรฐาน JIS G3135 เกรด SPFC440 ความหนา 1 มิลลิเมตร เป็นการทดสอบแรงดึงเพื่อศึกษา สมบัติทางกลด้านต่างๆ การเตรียมชิ้นตัวอย่างที่ผ่าน กระบวนการปั้มขึ้นรูปด้วยแม่พิมพ์ ตามมาตรฐาน ASTM- E8 ความยาวรวม (L) = 200 มิลลิเมตร ความ ยาวพิกัด (L_o) = 50 มิลลิเมตร ความกว้าง (W) = 12.5 มิลลิเมตร และรัศมีของบ่า (R) = 12.5 มิลลิเมตร คังแสดง ในรูปที่ 1 ทำการทคลองด้วยเครื่องทคสอบแรงดึง (Universal testing machine) ยี่ห้อ Zwick รุ่น Z020 ด้วยความเร็วในการดึง 50 มิลลิเมตรต่อนาที (Constant crosshead speed) ผลที่ต้องการจากการทดสอบนี้คือก่า ความแข็งแรงดึงสูงสุด (Ultimate tensile strength: UTS) ความแข็งแรงจุดคราก (Yield strength: YS) และเปอร์เซ็นต์การยึดตัว (Percent elongation) ซึ่ง แสดงผลจาก Stress-Strain Curve และทำการทดสอบ ความแข็งระดับจุลภาค (Micro hardness test) บริเวณ พื้นผิวชิ้นตัวอย่าง จำนวน 3 จุดต่อชิ้น เพื่อกำนวณก่าเฉลี่ย ด้วยเครื่องทดสอบความแข็งยี่ห้อ Wilson hardness รุ่น Tukon 1102 Test scale HV0.5 Test force 500 gf กดแช่ไว้เป็นเวลา 10 วินาที



ร**ูปที่ 1** ชิ้นตัวอย่างทคสอบแรงคึง (หน่วย: mm)

4 ระดับ ที่มีผลต่อค่าความแข็งแรงดึง และความแข็งแรงจุด คราก ดังกราฟในรูปที่ 2 และรูปที่ 3 จากการทดลองชิ้น ตัวอย่างที่ไม่มีการเจาะรู ทำการทคสอบแรงคึงที่อุณหภูมิ 25°C ผลการทคลองพบว่าวัสดุมีค่าความแข็งแรงคึงสูงสุด คือ 491.80 MPa ความแข็งแรงจุดครากมีค่า 353.76 MPa และความแข็งมีค่า 156.70 HV ทั้งนี้เนื่องจากวัสดุ มือัตราการเพิ่มความแข็งแรงที่สูง (Strain hardening rate) โดยความแข็งแรงที่มีค่าสูงมีผลมาจากเฟส Martensite หรือการเกิด Strain hardening ที่สูง [1, 5, 6] เมื่อทคสอบที่อุณหภูมิห้องจะทำให้ชิ้นตัวอย่างสามารถรับ แรงคึงได้สูงสุด เพราะว่าปริมาณดิสโลเคชัน (Dislocation) มีค่าสูงนั่นเอง ลักษณะความเสียหายที่เกิด ขึ้นกับชิ้นตัวอย่างพบว่าเกิดการคอดตัว (Necking) ส่งผล ทำให้พื้นที่หน้าตัดตรงบริเวณที่แตกหักมีขนาดลดลง พร้อมกับมีการขยายตัวของรอยแตกที่เกิดขึ้นอย่างช้าๆ (Slow crack growth) ซึ่งแสดงถึงพฤติกรรมแบบวัสดุ เหนียว (Ductile fracture) [7] และวัสดุมีความเหนียว สูงสุดเช่นเดียวกัน คือมีเปอร์เซ็นต์การยืดตัว 24.5% คุณสมบัตินี้มีผลมาจากลักษณะเฉพาะของโครงสร้าง จุลภาคของเหล็กกล้าสองเฟส (Dual phase steels) โดย โครงสร้างจุลภาคของเหล็กกล้าความแข็งแรงสูง SPFC440 นั้นจะประกอบด้วยกลุ่มของเฟส Martensite ซึ่งเป็นเฟสที่แข็งกระจายตัวอยู่ตามขอบเกรน และพื้นหลัก ของโครงสร้าง Ferrite เป็นเฟสพื้นที่มีความเหนียว ดังแสดงในรูปที่ 4 จึงทำให้เหล็กกล้าสองเฟสนั้น มีทั้ง ความแข็งแรงและความเหนียว [1, 2] แต่เมื่ออุณหภูมิใน การทดสอบมีค่าเพิ่มสูงขึ้น อุณหภูมิจะช่วยให้โครงสร้าง ของดิสโลเคชั่นคลายตัวออกจากกัน และทำให้ปริมาณ ของคิสโลเคชันลคลง จึงส่งผลให้ก่าความแข็งแรงคึง ้ค่าความแข็งแรงจุดคราก และค่าความแข็งมีแนวโน้มลด ต่ำลงตามอุณหภูมิทคสอบที่เพิ่มขึ้น [8] ซึ่งจากการทคลอง ที่อุณหภูมิสูง ผลแสดงว่าเป็นการแตกหักที่เกิดในช่วงการ เปลี่ยนแปลงรูปร่างกาวร (Plastic deformation) น้อยลง [7, 9] และการขยายตัวของรอยแตกที่เกิดขึ้นอย่างรวคเร็ว (Fast crack growth) ซึ่งเห็นได้อย่างชัดเจนว่าเมื่อ

2.1.2 การศึกษาผลกระทบของศูนย์รวมความเก้น (Stress concentration) ด้วยการเตรียมชิ้นตัวอย่างที่ แตกต่างกัน 5 รูปแบบ มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของรูเจาะ คือ 1.2 มิลลิเมตร

2.1.3 การศึกษาผลกระทบของอุณหภูมิในการ ทดสอบแตกต่างกัน 4 ระดับ คือ 25°C, 200°C, 400°C และ 600°C ที่มีผลต่อสมบัติทางกล โครงสร้างจุลภาค และรูปแบบความเสียหาย ด้วยเตาไฟฟ้าอบโลหะรุ่น LH-18 EF-V-P และการตรวจสอบอุณหภูมิของชิ้นตัวอย่าง ในเตาด้วย Thermocouple ชนิด K เริ่มให้ความร้อนกับ ชิ้นตัวอย่างจากอุณหภูมิห้องจนถึงอุณหภูมิทดสอบด้วย อัตราการเพิ่มอุณหภูมิห้องจนถึงอุณหภูมิทดสอบด้วย อัตราการเพิ่มอุณหภูมิกงที่ 20°C/min เมื่อความร้อนของ ชิ้นตัวอย่างถึงอุณหภูมิทดสอบก็จะทำการอบแช่ (Holding time) ไว้นานอีก 8 นาที เพื่อให้ความร้อน กระจายตัวอย่างสม่ำเสมอตลอดทั้งชิ้นงาน ก่อนทำการ ทดสอบแรงดึงตามวิธีการทดสอบมาตรฐาน จำนวน 3 ชิ้น ตัวอย่าง ในแต่ละเงื่อนไขการทดลอง

2.1.4 การตรวจสอบโครงสร้างจุลภาค เตรียมชิ้น ด้วอย่างด้วยการขัดกระดาษทรายตั้งแต่เบอร์ 220, 320, 600, 800 และ 1,200 ตามลำดับ จากนั้นใช้ผงอลูมินา (Al₂O₃) ขนาด 0.3 µm และ 0.1 µm ขัดบนผ้าสักหลาด ด้วยเครื่องขัดชิ้นงานยี่ห้อ Struers รุ่น Dap-7 จึงกัดด้วย สารละลายกรด และนำไปตรวจสอบโครงสร้างจุลภาค ด้วยกล้องจุลทรรศน์แบบแสงยี่ห้อ OLYMPUS รุ่น BX 60 M และตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคลักษณะของพื้นผิว ตรงรอยแตก (Fracture surface) ด้วยกล้องจุลทรรศน์ แบบส่องกราด (Scanning electron microscope: SEM) ยี่ห้อ JEOL รุ่น JSM-6510LV และตรวจสอบ ส่วนผสมทางเคมีโดยเทคนิค Energy dispersive spectrometry (EDS) ยี่ห้อ OXFORD รุ่น X-MAX

3. ผลการทดลองและวิเคราะห์ผล

3.1 ผลการทดสอบสมบัติทางกลด้านต่างๆ

การศึกษาผลกระทบของศูนย์รวมความเค้นที่แตกต่าง กัน 5 รูปแบบ กับอุณหภูมิในการทดสอบแตกต่างกัน



รูปที่ 4 โครงสร้างจุลภาคของเหล็กกล้าความแข็งแรงสูง SPFC440 ประกอบด้วยโครงสร้างพื้นหลัก Ferrite และเฟส Martensite ที่กระจายตัวอยู่ตามขอบเกรน

ผลการศึกษาความสัมพันธ์ระหว่างผลกระทบของ ศูนย์รวมความเค้น (Stress concentration) ในรูปแบบ ้ต่างๆ กับอุณหภูมิในการทดสอบแตกต่างกัน ปรากฏว่าชิ้น ตัวอย่างที่มีการเจาะรูจะเกิดศูนย์รวมความเก้นสูงสุดที่ขอบ ของรู [4] ซึ่งทำให้ชิ้นงานที่มีการเจาะรูเกิดการเสียหายได้ ้ง่ายกว่าชิ้นงานที่ไม่มีรูเจาะ และความเสียหายจะเกิดขึ้น ตรงขอบของรูบนชิ้นงานเสมอ ซึ่งเป็นตำแหน่งที่เกิดกวาม เค้นสูงกว่าบริเวณอื่น เพราะการกระจายตัวของความเค้น ไม่สม่ำเสมอ และมีขนาคพื้นที่หน้าตัดลดลง ส่วนมากจะ นำไปสู่การเป็นจุดเริ่มต้นของการแตกหัก ผลจากการ ทดลองที่อุณหภูมิ 25°C จะเห็นได้ว่าชิ้นตัวอย่างที่เจาะรู เดี่ยวตรงศูนย์ พบว่าวัสคุมีค่า UTS 470.66 MPa ดังรูปที่ 5 (a) และเจาะรูคู่ตรงศูนย์ มีค่า UTS 467.74 MPa คัง รูปที่ 5 (b) จะมีความสามารถในการรับแรงคึงสูงกว่าชิ้น ตัวอย่างที่เจาะรูเดี่ยวเยื้องศูนย์ มีค่า UTS 458.50 MPa ดังรูปที่ 5 (c) และเจาะรูคู่เยื้องศูนย์ มีค่า UTS 458.18 MPa ดังรูปที่ 5 (d) เนื่องจากบริเวณหน้าตัดด้านที่มีเนื้อที่ น้อยกว่าตรงด้านเยื้องศนย์จะเริ่มเกิดรอยแตกขึ้นก่อน จนกระทั่งมีการขยายตัวของรอยแตกที่เกิดขึ้นอย่างรวดเร็ว เพราะงนาดพื้นที่หน้าตัดเปลี่ยนแปลงอย่างกะทันหันหรือ ้งาดความต่อเนื่อง และจะงยายตัวไปยังพื้นที่บริเวณหน้า ตัดขนาดใหญ่ เป็นการแตกหักที่เกิดในช่วงการ เปลี่ยนแปลงรูปร่างถาวรน้อยมาก จากผลการทคลองนี้

ทคสอบชิ้นตัวอย่างที่อุณหภูมิ 600°C ส่งผลให้ก่ากวาม แข็งแรงคึงลคลง 415.84 MPa ก่ากวามแข็งแรงจุดกราก ลคลง 277.52 MPa และกวามแข็งมีก่า 113.65 HV







ร**ูปที่ 3** ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความแข็งแรงจุดคราก กับอุณหภูมิ

(High energy absorption) ซึ่งมีผลต่อความสามารถ ในการขึ้นรูปของวัสดุ โดยพิจารณาได้จากพื้นที่ใต้กราฟ Stress-Strain และการขยายตัวของรอยแตกที่เกิดขึ้น อย่างช้าๆ และผลจากการทคลองพบว่าค่าความแข็งแรงคึง มีแนวโน้มลคลงเมื่ออุณหภูมิในการทคสอบสูงขึ้น นั้นคือ ที่อุณหภูมิ 200°C มีค่า UTS 468.73 MPa ที่อุณหภูมิ 400°C มีค่า UTS 438.43 MPa และที่อุณหภูมิ 600°C มีค่า UTS 415.84 MPa ซึ่งเป็นค่าความแข็งแรงดึงต่ำ ที่สุด ส่วนความสามารถในการยึดตัวก็มีก่าลคลง [10] โดย มีผลมาจากการเปลี่ยนแปลงรูปร่างถาวรน้อยลง [11] และ จากกราฟในรูปที่ 7 เป็นกราฟแสดงผลการทคลอง ความสัมพันธ์ระหว่าง Stress-Strain จากชิ้นตัวอย่างที่ เจาะรูเดี่ยวเยื้องศูนย์ทคสอบภายใต้แรงคึงที่อุณหภูมิ แตกต่างกันตั้งแต่ 25°C, 200°C, 400°C และ 600°C ผลการทดลองแสดงว่าอุณหภูมิมีผลต่อค่าความแข็งแรงคึง เช่นเดียวกัน และผลกระทบของศนย์รวมความเค้น ที่เกิดขึ้นแสดงให้เห็นถึงความแตกต่างทางด้านสมบัติทาง กลอย่างชัดเจน ทั้งก่ากวามแข็งแรงดึงสูงสุด ก่ากวาม แข็งแรงจุดคราก และความสามารถในการยืดตัว โดยการ ้งยายตัวของรอยแตกที่เกิดขึ้นอย่างรวดเร็ว เนื่องจากความ เข้มของความเค้นที่เกิดขึ้นมีค่าสูงตรงบริเวณขอบของรูบน ชิ้นงาน เมื่อเปรียบเทียบกับกราฟผลการทดลองชิ้นตัวอย่าง ที่ไม่ผ่านการเจาะรู



ร**ูปที่ 6** ความสัมพันธ์ระหว่าง Stress-Strain curve ที่อุณหภูมิแตกต่างกันจากชิ้นตัวอย่างที่ไม่มีการเจาะรู

แสดงให้เห็นว่าก่ากวามแข็งแรงดึง และก่ากวามแข็งแรงจุด กรากมีแนวโน้มลดลงในลักษณะเหมือนกัน ซึ่งเกิดจาก ผลกระทบศูนย์รวมกวามเก้นรูปแบบต่างๆ โดยจะแปรผัน กับอุณหภูมิที่เพิ่มสูงขึ้น ซึ่งเห็นได้ชัดเจนว่าชิ้นงานตัวอย่าง ที่เจาะรู กู่เยื้องศูนย์ ทดลองที่อุณหภูมิ 600°C มี กวามสามารถในการรับแรงดึงต่ำสุดคือ 376.15 MPa



ร**ูปที่ 5** ชิ้นด้วอข่างที่มีการเจาะรู (a) รูเดี่ยวตรงศูนย์ (b) รูกู่ตรงศูนย์ (c) รูเดี่ยวเยื้องศูนย์ และ (d) รูกู่เยื้องศูนย์ ทคสอบที่อุณหภูมิ 25 °C

3.2 ผลการศึกษาความสัมพันธ์ระหว่าง Stress-Strain curve ที่อุณหภูมิต่างๆ

เมื่อพิจารณาผลการทดลองภายใต้แรงดึง ด้วยกราฟ กวามสัมพันธ์ระหว่าง Stress-Strain ที่อุณหภูมิแตกต่าง กันคือ 25°C, 200°C, 400°C และ 600°C ผลจากการ ทดสอบชิ้นตัวอย่างไม่มีการเจาะรู ดังรูปที่ 6 แสดงถึง พฤติกรรมทางกลที่แตกต่างกันของเส้นกราฟ พบว่า ก่าความแข็งแรงดึงของชิ้นตัวอย่างทดสอบที่อุณหภูมิ 25°C มีค่าสูงสุด ซึ่งมีผลมาจากความแข็งแรงจุดครากกับ ความแข็งแรงดึงมีค่าห่างกันหรือบริเวณที่ก่อนข้างกว้าง นอกจากนี้เมื่อเทียบความชันของกราฟในช่วงแรก พบว่า กวามชันของชิ้นตัวอย่างทดสอบที่อุณหภูมิ 25°C น้อยกว่าเมื่อเปรียบเทียบกับการทดสอบที่อุณหภูมิ 25°C น้อยกว่าเมื่อเปรียบเทียบกับการทดสอบชิ้นงานที่อุณหภูมิ สูงขึ้น ทั้งนี้เนื่องจากวัสดุดังกล่าวมีอัตราส่วนระหว่างความ แข็งแรงจุดครากต่อกวามแข็งแรงดึงที่ต่ำ ส่งผลให้การ เปลี่ยนแปลงรูปร่างถาวร (Plastic deformation) ที่ เกิดขึ้นมีค่าสูง วัสดุมีการดูดซับพลังงานปริมาฉมาก

การยึดตัวมีค่าน้อยที่สุดเกิดขึ้นกับชิ้นตัวอย่างที่เจาะรูกู่เยื้อง สูนย์ อุณหภูมิทดสอบ 600°C เปอร์เซ็นต์การยึดตัวมี ค่าต่ำสุดคือ 8.4% (Minimum hot ductility)



ร**ูปที่ 8** ความสัมพันธ์ระหว่างเปอร์เซ็นต์การยึดตัว กับอุณหภูมิที่แตกต่างกัน

3.3 ผลการตรวจสอบด้วยเทคนิค EDS (Energy dispersive spectrometry)

ผลการทคลองเพื่อศึกษาสมบัติทางกล และ โครงสร้างจุลภาคของเหล็กกล้าความแข็งแรงสูง SPFC440 จากการทคสอบแรงดึงที่อุณหภูมิแตกต่างกัน ยังยืนยันผลได้จากการตรวจสอบส่วนผสมทางเคมีด้วย เทคนิค EDS โดยแสคง Spectrum เป็นผลลัพธ์ ผลการ ตรวจสอบด้วยเทคนิค EDS บริเวณพื้นผิวตรงรอยแตก (Fracture surface) พบว่าธาตุที่มีการเปลี่ยนแปลงอย่างมี นัยสำคัญมากที่สุด คือซิลิคอน (Si) และแมงกานีส (Mn) พิจารณาได้จากตารางที่ 1 ซึ่งมีแนวโน้มลดลงเมื่อทดสอบ ที่อุณหภูมิสูงขึ้น ดังรูปที่ 9 แสดงผลจากการทดสอบชิ้น ตัวอย่างที่อุณหภูมิ 25°C พบว่า Spectrum ที่ 1 มีระดับ ความเข้มของซิลิคอน (Si) เท่ากับ 0.40% และแมงกานีส (Mn) เท่ากับ 0.89% และจากรูปที่ 10 การทคสอบชิ้น ตัวอย่างที่อุณหภูมิ 600°C Spectrum ที่ 2 มีระดับความ เข้มของซิลิคอน (Si) ลดลง 0.17% และแมงกานีส (Mn) ลคลง 0.78% จึงสามารถสรุปได้ว่าอุณหภูมิในการ ทดสอบที่เพิ่มสูงขึ้น มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงส่วนผสมทาง เคมี ทั้งนี้เนื่องจากซิลิคอน (Si) และแมงกานีส (Mn)



ร**ูปที่ 7** ความสัมพันธ์ระหว่าง Stress-Strain curve ที่ อุณหภูมิแตกต่างกัน จากชิ้นตัวอย่างที่เจาะรูเดี่ยวเยื้องสูนย์

เมื่อพิจารณาเปอร์เซ็นต์การยึคตัว (Percent elongation) โดยความยาวของระยะทดสอบ (Gauge length) เท่ากับ 50 มิลลิเมตร ผลการทดลองสังเกตเห็นได้ อย่างชัคเจนว่าการทคสอบชิ้นตัวอย่างที่อุณหภูมิ 25°C การยึดตัวของวัสดุมีค่าสูงสุด คือมีเปอร์เซ็นต์การยึดตัว เท่ากับ 24.5% ดังแสดงในรูปที่ 8 สำหรับความเหนียว ้ของเหล็กกล้ำสองเฟสนั้นจะถูกควบคุมโคยขนาดเกรนของ Ferrite และเฟส Martensite ซึ่งขึ้นอยู่กับการกระจายตัว เฟส Martensite และสัคส่วนของเฟส Martensite อยู่ที่ ประมาณ 5-30% [12, 13] แต่เมื่ออุณหภูมิในการทดสอบ เพิ่มสูงขึ้นคือ 200°C 400°C และ 600°C มีผลให้การ ้ ยึดตัวมีแนวโน้มลดลงตามลำดับ [14] นั่นคือเมื่อชิ้น ้ตัวอย่างทคลองได้รับความร้อนมากขึ้น จะส่งผลต่อ คุณสมบัติทางกล ส่วนการเจาะรูเพื่อทำให้เกิดศูนย์รวม ้ความเค้นที่ชิ้นตัวอย่าง มีผลกระทบอย่างมากต่อ ความสามารถในการยึดตัว ปรากฏว่าก่าการยึดตัวของชิ้น ตัวอย่างมีโน้มแนวลคลงทุกรูปแบบอย่างมีนัยสำคัญ เนื่องจากชิ้นตัวอย่างที่มีจดศนย์รวมความเค้นจะทำให้เกิด ้งุคครากตัวอย่างรวดเร็ว และมีการขยายตัวของรอยแตกที่ ้เกิดขึ้นอย่างรวดเร็ว โดยมีการเปลี่ยนแปลงรูปร่างถาวร ้น้อยลงหรือการยึดตัวน้อย และผลการทคสอบแรงคึงที่ อุณหภูมิเพิ่มสูงขึ้น ส่งผลให้ค่าเปอร์เซ็นต์การยืดตัวมี แนวโน้มลดลงในลักษณะเหมือนกัน ซึ่งความสามารถใน

มีสัมประสิทธิ์การแพร่สูงกว่าธาตุอื่น จึงทำให้ซิลิคอน (Si) และแมงกานีส (Mn) เกิดการแพร่ออกไปรวมตัวกับธาตุ อื่นที่ผิวชิ้นงานเป็นชั้นออกไซด์ [15, 16] ซึ่งปริมาณ ซิลิคอน (Si) และแมงกานีส (Mn) ที่ลดลง มีผลต่อ ค่าความแข็งแรงจุดคราก และความแข็งแรงดึงซึ่งเป็นไป ตามทฤษฎี และสอดคล้องกันกับผลการทดสอบแรงดึงคังที่ กล่าวมา

ตารางที่ 1 ผลการตรวจสอบส่วนผสมทางเคมีของ เหล็กกล้า SPFC440 (%wt, Balance carbon)

Temperature (°C)	Si	Mn	Al	Cr	Р	S	Fe
25	0.40	0.89	0.24	0.07	0.10	-	98.30
200	0.36	0.83	0.06	0.02	0.07	-	98.67
400	0.27	0.74	0.04	-	-	-	98.94
600	0.17	0.78	0.18	0.09	0.03	0.02	98.74











รูปที่ 10 ลักษณะ Fracture surface และผลการ ตรวจสอบส่วนผสมทางเคมีด้วยเทคนิก EDS ที่อุณหภูมิ 600°C

3.4 ผลการศึกษา โครงสร้างจุลภาคจากกล้องจุลทรรศน์ แบบส่องกราด (Scanning electron microscope: SEM)

ความเสียหายของเหล็กกล้ำสองเฟสขึ้นอยู่กับการเกิด ช่องว่างในเฟส Ferrite ที่มีความเหนียว ซึ่งอาจเกิดจาก การแยกตัวของบริเวณรอยต่อระหว่างเฟส Ferrite และ Martensite และเกิดจากความเสียหายของเฟส Martensite [17] ดังแสดงในรูปที่ 11 เมื่อพิจารณาผลที่ ได้จากการตรวจสอบลักษณะของพื้นผิวตรงรอยแตก (Fracture surface) จะพบลักษณะที่ขรุขระ (Fibrous fracture surface) โดยกระบวนการขยายตัวของรอยร้าว จากการแตกหักแบบเหนียวก่อนข้างจะช้า ซึ่งลักษณะร่อง หลุม (Dimple) ที่ปรากฏบนผิวหน้าแตกหัก เริ่มจากการ เกิดช่องว่างขนาดเล็ก (Void) ซึ่งเกิดขึ้นบริเวณรอยต่อ ระหว่างเฟส Ferrite และเฟส Martensite ดังแสดงในรูป ที่ 12 (a) และการขยายตัวของช่องว่าง (Void growth) ดังแสดงในรูปที่ 12 (b) จากนั้นมีการขยายตัวของรอยร้าว

ผลที่ได้จากการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคเพื่อ ์ศึกษาลักษณะพื้นผิวตรงรอยแตกของชิ้นตัวอย่างจากกล้อง จุลทรรศน์แบบส่องกราด (Scanning electron microscope: SEM) พบว่าลักษณะพื้นผิวแตกแบบ เหนียวของเหล็กกล้ำความแข็งแรงสูง SPFC440 แสดงให้ เห็นช่องว่างขนาคเล็ก (Void) ลักษณะเป็นร่องหลุม (Dimpled) ที่เกิดจากช่องว่างมาเชื่อมกัน (Micro-void coalescence) [18] โดยพื้นผิวตรงรอยแตก (Fracture surface) จาการทดสอบที่อุณหภูมิ 25°C ดังรูปที่ 13 และ การทคสอบที่อุณหภูมิ 200°C ดังรูปที่ 14 เป็นการ แตกหักแบบเหนียว (Ductile fracture) มีจำนวนและ ขนาดของหลมลึก (Dimple) ที่มีการกระจายตัวก่อนข้าง Homogeneous [19] ผิวหน้าแตกที่สามารถมองเห็นร่อง หลุมแบบสมมาตร เมื่อเปรียบเทียบกับผิวแตกจาการ ทดสอบที่อุณหภูมิ 400°C ดังรูปที่ 15 และการทดสอบที่ อุณหภูมิ 600°C คังรูปที่ 16 กำลังขยาย 2,000 เท่า แสคง ให้เห็นถึงลักษณะร่องหลุมที่เกิดขึ้นแตกต่างไปจากการ ทดสอบที่อุณหภูมิปกติและที่อุณหภูมิ 200°C อย่างชัดเจน โดยลักษณะของร่องหลุมที่เกิดขึ้นจะมีลักษณะยืดออก (Elongated dimple) คล้ายวงรีและราบเรียบมากขึ้น หรืออาจเรียกลักษณะความเสียหายแบบ Semi-ductile หรือเกิดการสูญเสียความเหนียวในขณะร้อนขึ้น ซึ่งส่งผล ต่อความสามารถในการรับแรงคึงและการยึดตัวน้อยลง ้จึงสามารถสรุปได้ว่าอุณหภูมิในการทดสอบเหล็กกล้า ความแข็งแรงสูง SPFC440 มีผลต่อการเปลี่ยนแปลง โครงสร้างจุลภาคของวัสดุ ซึ่งพิจารณาได้จากลักษณะของ พื้นผิวตรงรอยแตก (Fracture surface) โดยมีผลกระทบ ต่อความเหนียวหรือความสามารถในการยึดตัวของวัสดุที่ แตกต่างกัน จากการทดสอบที่อุณหภูมิสูงจะทำให้ความ เหนียวลดลง โดยสอดคล้องกันกับผลการทดสอบแรงดึง ดังที่กล่าวมา

จากช่องว่าง จนเกิดการเชื่อมรวมกันของช่องว่าง (Void coalescence) [17] จนกลายเป็นรอยร้าวขนาดเล็ก (Micro-crack) และการขยายตัวของรอยร้าว ส่งผลให้ วัสดุมีพื้นที่ในการรับแรงน้อยลงและทำให้ความเค้นที่ กระทำต่อวัสดุมีค่าเพิ่มขึ้น ในที่สุดก็เกิดการแตกหัก (Fracture) ออกจากกันของวัสดุ



โครงสร้างจุลภาคของวัสดุเหนียว [17]



(a) ช่องว่างขนาดเล็ก (Void)



(b) การขยายตัวของช่องว่าง (Void growth) รูปที่ 12 โครงสร้างจุลภาคของช่องว่าง (Void)



ร**ูปที่ 13** โครงสร้างจุลภาคแสดง Fracture surface ที่อุณหภูมิ 25°C ภาพจาก SEM



รูปที่ 14 โครงสร้างจุลภาคแสดง Fracture surface ที่อุณหภูมิ 200°C ภาพจาก SEM



ร**ูปที่ 15** โครงสร้างจุลภาคแสดง Fracture surface ที่อุณหภูมิ 400°C ภาพจาก SEM



รูปที่ 16 โครงสร้างจุลภาคแสดง Fracture surface ที่อุณหภูมิ 600°C ภาพจาก SEM

4. สรุปผลการทดลอง

การศึกษาผลกระทบของศูนย์รวมความเค้นกับ อุณหภูมิในการทคสอบ ที่มีผลต่อสมบัติทางกลและ โครงสร้างจุลภาคของเหล็กกล้าความแข็งแรงสูงเกรค SPFC 440 สามารถสรุปผลได้ดังนี้

4.1 ผลกระทบของสูนย์รวมความเค้นในรูปแบบ ต่างๆ ปรากฏว่าชิ้นตัวอย่างที่มีเจาะรูตรงสูนย์มี ความสามารถในการรับแรงคึงสูงกว่าชิ้นตัวอย่างที่เจาะรู เยื้องสูนย์ เนื่องจากบริเวณหน้าตัดด้านที่มีเนื้อที่น้อยกว่า ตรงค้านเยื้องสูนย์จะเริ่มเกิครอยแตกขึ้นก่อน จนกระทั่งมี การขยายตัวของรอยแตกที่เกิดขึ้นอย่างรวดเร็ว เพราะขนาด พื้นที่หน้าตัดเปลี่ยนแปลงอย่างกะทันหันหรือขาคความ ต่อเนื่อง

4.2 ผลการทดลอง Stress-Strain curve ที่ได้จาก การทดสอบแรงดึงที่อุณหภูมิแตกต่างกันคือ 25°C, 200°C, 400°C และ 600°C พบว่า ค่าความแข็งแรงดึง ของชิ้นตัวอย่างทดสอบที่อุณหภูมิ 25°C มีค่าสูงสุด เมื่อ เปรียบเทียบกับการทดสอบชิ้นงานที่อุณหภูมิสูงขึ้น ทั้งนี้ เนื่องจากวัสดุดังกล่าวมีอัตราส่วนระหว่างความแข็งแรง จุดครากต่อความแข็งแรงดึงที่ต่ำ ส่งผลให้การเปลี่ยนแปลง รูปร่างถาวร (Plastic deformation) ที่เกิดขึ้นมีค่าสูง วัสดุมีการดูดซับพลังงานปริมาณมาก (High energy absorption) ส่วนการทดสอบที่อุณหภูมิ 600°C ส่งผล ให้ก่าความแข็งแรงดึงต่ำที่สุด 4.3 การเจาะรูเพื่อทำให้เกิดศูนย์รวมความเค้นที่ชิ้น ตัวอย่าง มีผลกระทบอย่างมากต่อความสามารถในการ ยึดตัว ปรากฏว่าก่าการยึดตัวของชิ้นตัวอย่างมีแนวโน้ม ลดลงทุกรูปแบบอย่างมีนัยสำคัญ เนื่องจากชิ้นตัวอย่างที่มี จุดศูนย์รวมความเก้นจะทำให้เกิดจุดกรากตัวอย่างรวดเร็ว และมีการขยายตัวของรอยแตกที่เกิดขึ้นอย่างรวดเร็ว (Fast crack growth) โดยมีการเปลี่ยนแปลงรูปร่างถาวรน้อยลง และผลการทดสอบแรงดึงที่อุณหภูมิเพิ่มสูงขึ้น ส่งผลให้ก่า เปอร์เซ็นต์การยึดตัวมีแนวโน้มลดลงในลักษณะเหมือนกัน

4.4 ผลการตรวจสอบโครงสร้างในระดับจุลภาค เพื่อศึกษาลักษณะพื้นผิวตรงรอยแตก ด้วย SEM พบ ลักษณะพื้นผิวเป็นการแตกหักแบบเหนียว (Ductile fracture) จากการทดสอบที่อุณหภูมิ 25°C มีจำนวนและ ขนาดของหลุมลึก (Dimple) ที่มีการกระจายตัวก่อนข้าง Homogeneous เมื่อเปรียบเทียบกับผิวแตกจากการ ทดสอบที่อุณหภูมิ 600°C ลักษณะร่องหลุมที่เกิดขึ้น แตกต่างไปจากการทดสอบที่อุณหภูมิปกติอย่างชัดเจน เนื่องจากโครงสร้างของโลหะนั้นจะเปลี่ยนแปลงไปตาม อุณหภูมิ ซึ่งทำให้เกิดการสูญเสียกวามเหนียวในขณะร้อน ขึ้น ส่งผลต่อกวามสามารถในการรับแรงคึงและการยึดตัว น้อยลง

5. กิตติกรรมประกาศ

งองอบคุณ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคล รัตนโกสินทร์ และสำนักงานคณะกรรมการวิจัยแห่งชาติ (วช.) ที่ให้การสนับสนุนงบประมาณโครงการวิจัยนี้ ตามสัญญาเลงที่ A-11/2559

เอกสารอ้างอิง

- [1] Lai, Q., Bouaziz, O., Gouné, M. and Brassart, L. Damage and fracture of dual-phase steels: Influence of martensite volume fraction. *Materials Science & Engineering*, 2015; 646: 322-331.
- [2] Thipwipa, S, Vitoon, U. and Sompong, S. Effects of the tempering temperature on mechanical properties of dual phase steels. *Journal of Metals Materials and Minerals*, 2014; 24: 13-20.
- [3] เฉลิมพล คล้ายนิล จิณกมล ลุขจันทร์ และพงศกร หลีตระกูล. การศึกษาอิทธิพลของระยะช่องว่างคมตัดที่มีผลต่อ พฤติกรรมการสึกหรอของแม่พิมพ์สำหรับการตัดเหล็กกล้าความแข็งแรงสูง. วารสารวิศวกรรมศาสตร์

มหาวิทยาลัยเชียงใหม่, 2017; 24: 1-12.

- [4] Rosenberg, G., Sinaiová, I. and Juhar, L. Effect of microstructure on mechanical properties of dual phase steels in the presence of stress concentrators. *Materials Science & Engineering*, 2013; 582: 347-358.
- [5] Li, C-N., Yuan, G. and Ji, F-G. Effects of auto-tempering on microstructure and mechanical properties in hot rolled plain C-Mn dual phase steels. *Materials Science & Engineering*, 2016; 665: 98-107.
- [6] Zhao, Z., Tong, T., Liang, J., Yin, H., Zhao, A. and Tang, D. Microstructure, mechanical properties and fracture behavior of ultra-high strength dual-phase steel. *Materials Science & Engineering*, 2014; 618: 182-188.
- [7] William, d. and Callister, J.R. Materials science and engineering an introduction. 6th ed. John Wiley & Sons Inc, New York, 2003.
- [8] Zhang, M., Cao, W., Dong, H. and Zhu, J. Element partitioning effect on microstructure and mechanical property of the micro-laminated Fe–Mn–Al–C dual phase steel. *Materials Science* & Engineering, 2016; 654: 193-202.
- [9] Jung, S., Jo, Y.H. and Jeon, C. Effects of Mn and Mo addition on high-temperature tensile properties in high-Ni-containing austenitic cast steels used for turbo-charger application. *Materials Science & Engineering*, 2017; 682: 147-155.
- [10] Maa, J., Li, W., Zhang, X. and Kou, H. Tensile properties and temperature-dependent yield strength prediction of GH4033 wrought superalloy. *Materials Science & Engineering*, 2016; 676:165-172.

- [11] Choi, I-R., Chung, K-S. and Kim, D-H. Thermal and mechanical properties of high-strength structural steel HSA800 at elevated temperatures. *Materials and Design*, 2014; 63: 544-551.
- [12] Ramazani, A., Schwedt, A., Aretz, A., Prahl, U. and Bleck, W. Characterization and modelling of failure initiation in DP steel. *Computational Materials Science*, 2013; 75: 35-44.
- [13] Sodjit, S. and Uthaisangsuk, V. Microstructure based prediction of strain hardening behavior of dual phase steels. *Materials & Design*, 2012; 41: 370-379.
- [14] Qiang, X., Bijlaard, F.S.K. and Kolstein, H. Elevated-temperature mechanical properties of high strength structural steel S460N: Experimental study and recommendations for fire-resistance design. *Fire Safety Journal*, 2013; 55: 15-21.
- [15] Mao, H-H., Qi, X., Cao, J., An, L-C. and Yang, Y-T. Effect of Si on high temperature oxidation of 30Cr 13 stainless steel. *Journal of Iron and Steel Research, International*, 2017; 24: 561-568.
- [16] Ran, Q., Peng, W., Xu, Y., Li, J. and Xiao, X. Self-repairing behavior of oxidation diffusion layer and phase transformation mechanism during tensile test of 19Cr duplex stainless steels with various Mn content. *Corrosion Science*, 2015; 90: 535-543.
- [17] Kadkhodapour, J., Butz, A. and Ziaei Rad, S. Mechanisms of void formation during tensile testing in a commercial, dual-phase steel. *Acta Materialia*, 2011; 59: 2575-2588.
- [18] Wulpi, D.J. Understanding How Components Fail, ASM International, 2000.
- [19] Kadkhodapour, J., Butz, A., Ziaei-Rad, S. and Schmauder, S. A Micro mechanical study on failure initiation of dual phase steels under tension using single crystal plasticity model. *International Journal of Plasticity*, 2011, 27: 1103-1125.