

วัตถุประสงค์ของงานวิจัยนี้ คือ ศึกษาผลของแก๊สไนโตรเจนในแก๊สปกคลุมอาร์กอน (1-5 เปอร์เซ็นต์ โดยปริมาตร) ต่อโครงสร้างจุลภาคของรอยเชื่อมทิกพัลส์เหล็กกล้าไร้สนิมดูเพล็กซ์ที่มีส่วนผสมโครเมียม 28 เปอร์เซ็นต์ นิกเกิล 7 เปอร์เซ็นต์ และไนโตรเจน 0.0018 (K1), 0.1100 (K2), 0.2300 (K3), 0.3400 (K4) เปอร์เซ็นต์โดยน้ำหนัก โดยมีสภาวะการเชื่อมคือกระแสพัลส์ 140 แอมแปร์ กระแสพื้น 35 แอมแปร์ ความถี่พัลส์ 1.5 รอบ/วินาที ความเร็วเชื่อม 4.15 มม./วินาที อัตราการไหลของแก๊สปกคลุม 15 ลิตร/นาที

การเพิ่มปริมาณไนโตรเจนในแก๊สปกคลุมอาร์กอนส่งผลเพิ่มปริมาณออสเทนไนต์ในเนื้อเชื่อม แนวการหลอมเหลว และบริเวณกระพริ้น ของทุกตัวอย่าง พบปริมาณออสเทนไนต์ในเนื้อเชื่อมสูงสุดในตัวอย่าง K3 ซึ่งมีปริมาณไนโตรเจนในเนื้อเชื่อมสูงสุด เรียงลำดับจากสูงไปต่ำของปริมาณไนโตรเจนในเนื้อเชื่อมเป็นดังนี้  $K3 > K4 > K2 > K1$

การเพิ่มปริมาณไนโตรเจนในแก๊สปกคลุมอาร์กอนมีผลต่อการตกตะกอนของโครเมียมไนไตรด์ ( $Cr_2N$ ) ในเนื้อเชื่อม แนวการหลอมเหลว และบริเวณกระพริ้น ตรวจพบการตกตะกอนโครเมียมไนไตรด์ ในเนื้อเชื่อมของตัวอย่าง K1 และ K2 แต่ไม่พบการตกตะกอนโครเมียมไนไตรด์ในเนื้อเชื่อมของตัวอย่าง K3 และ K4 การตกตะกอนโครเมียมไนไตรด์ในแนวการหลอมเหลวของ K2 มากกว่า K4, K3 และ K1 ตามลำดับ ปริมาณการตกตะกอนโครเมียมไนไตรด์ในบริเวณกระพริ้นของ K4 สูงสุด ซึ่งสูงกว่า K3 อย่างไรก็ตามพบการตกตะกอนโครเมียมไนไตรด์ในบริเวณกระพริ้นของ K2 และ K1 เล็กน้อย

The objective of this research was to study the effect of nitrogen in argon shielding gas (1-5 vol.%) on microstructure of 28Cr-7Ni-xN duplex stainless steel weldments. The nitrogen content of samples were 0.0018 wt.%(K1), 0.1100 wt.%(K2), 0.2300 wt.%(K3) and 0.3400 wt.%(K4). The conditions of TIG pulse welding were pulse currents of 140 A, base currents of 30 A, pulse frequency of 1.5 /s, welding speeds of 4.15 mm/s. The flow rate of shielding gas was 15 liters/min.

Increasing of nitrogen in argon shielding gas resulted in increasing of austenite content of weld metal, fusion line and heat effect zone of all samples. The maximum amount of austenite content in weld metal, fusion line and heat effect zone was found in K3 sample, which had the maximum of nitrogen content in weld metal. From high to low nitrogen contents of weld metal the order can be as follow;  $K3 > K4 > K2 > K1$ .

The increase of nitrogen content in argon shielding gas had also affected the  $Cr_2N$  precipitation in weld metal, fusion line and heat effect zone. Precipitation of  $Cr_2N$  in weld metal was found in sample K1 and K2, but it was not found in sample K3 and K4. Precipitation of  $Cr_2N$  in fusion line in K2 was greater than in K4, K3 and K1, respectively. The amount of  $Cr_2N$  precipitation in heat effect zone was found to be highest in K4 which was higher than in K3. However, a little precipitation of  $Cr_2N$  in heat effect zone of K2 and K1 was also found.