

การศึกษาอิทธิพลของความสูงตายแลนดในกรรมวิธีการลากขึ้นรูปลึก

Influences of Die land Height in Deep Drawing Process

พงศ์พันธ์ แก้วตาทิพย์¹⁾ และ วารุณี เปรมานนท์²⁾

คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี

91 ถ.ประชาธิปไตย แขวงบางมด เขตทุ่งครุ กรุงเทพฯ 10140

โทร 0-24709117 โทรสาร 0-2270-9111

E-mail: pongpan.kae@kmutt.ac.th¹⁾, varunee.pre@kmutt.ac.th²⁾

Pongpan Kaewtatip¹⁾ and Varunee Premanond²⁾

Faculty of Engineering, King Mongkut's University of Technology Thonburi.

91 Pracha-u-tid Rd, Bangmod Tungkru Bangkok 10140 Thailand

Tel 0-24709117 Fax 0-2470-9111

E-mail: pongpan.kae@kmutt.ac.th¹⁾, varunee.pre@kmutt.ac.th²⁾

บทคัดย่อ

งานวิจัยชิ้นนี้จัดทำขึ้นมาเพื่อศึกษาอิทธิพลของความสูงตายแลนด (Die land) ในกรรมวิธีการลากขึ้นรูปลึก เนื่องจากการผลิตตายผู้ผลิตต้องเจียรในและขัดผิวตายตรงส่วนตายแลนดให้มีความเรียบ ซึ่งจะส่งผลต่อค่าใช้จ่ายในการผลิตโดยตรง แต่ที่ผ่านมาไม่มีงานวิจัยที่บ่งบอกอิทธิพลของความสูงตายแลนดไว้อย่างชัดเจน งานชิ้นนี้จึงได้ทำการศึกษาดังอิทธิพลของความสูงตายแลนดที่มีผลต่อแรงในการขึ้นรูป ความหนา ความเรียบผิว และการติดตัวกลับของชิ้นงานสำเร็จ โดยการวิเคราะห์นั้นจะทำการคู่กันระหว่างการทดลองจริง และวิธีไฟไนต์เอลิเมนต์ (FEM) โดยใช้โปรแกรม OPTRIS ในการทดลองได้ทำการลากขึ้นรูปด้วยกลขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 44 mm โดยใช้เครื่องทดสอบโลหะแผ่นทำการลากขึ้นรูป วัสดุชิ้นงานมีสี่ชนิดคือเหล็กกล้าไร้สนิม (SUS304) เหล็กกล้ารีดเย็น (SPCC) เหล็กกล้าเคลือบสังกะสี (SGCC) และอลูมิเนียม (A1100) เจ็อนไซที่ใช้ลากขึ้นรูปกำหนดไว้ดังนี้ รัศมี punches 8 mm รัศมีตาย 5 mm ช่องว่างแม่พิมพ์ข้างละ 1.25 mm สารหล่อลื่นที่ใช้คือ TDN81 อัตราส่วนการลากขึ้นรูปเท่ากับ 1.8 ส่วนความสูงของตายแลนดที่ทำการศึกษามีขนาดดังนี้ คือ 40, 25, 20, 10 และ 0 mm จากผลการทดลองพบว่า ความสูงตายแลนดจะไม่มีอิทธิพลต่อแรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูป ความหนาของชิ้นงาน และความเรียบผิวของชิ้นงาน แต่จะมีอิทธิพลต่อการติดตัวกลับของชิ้นงาน โดยที่ตายแลนด 0 mm จะเกิดการติดตัวกลับมากที่สุด ในส่วนของผลที่ได้จาก FEM พบว่าผลที่ได้มีแนวโน้มสอดคล้องกับผลการทดลองจริง หรืออาจกล่าวได้ว่าในกรณีของชิ้นงานที่ไม่ต้องการความเที่ยงตรงในแง่ของการติดตัวกลับของชิ้นงาน จะสามารถลดต้นทุนในการผลิตตายลงได้ โดยการออกแบบตายให้มีความสูงของส่วนตายแลนดที่สั้นลง

คำสำคัญ : กรรมวิธีการลากขึ้นรูปลึก / ความสูงตายแลนด / คุณภาพชิ้นงาน / การติดตัวกลับ

Abstract

The objective of this research is to study the influences of the die land height on the performances of a deep drawing process, which have not been reported anywhere yet. In die making procedures, the straight portion of the die, so called: the die land, must have been grinded and polished which leads to an increase of production cost. In this work, the influences of die land height on deep drawing force, cup wall thickness, surface roughness and springback of the drawn products were investigated. Both an experiment and a simulation using commercial FE code (OPTRIS) have been conducted. Universal sheet metal testing machine was used for deep drawing circular cups with diameter of 44 mm. Four types of sheet materials, i.e., stainless steel (SUS304), cold rolled steel (SPCC), galvanized steel (SGCC) and aluminum (A1100) were used in this work. Punch and die radii have been determined to be 8 and 5 mm, respectively, while tool clearance is 1.25 mm per side. The drawing ratio was fixed to be constant at 1.8. Commercial lubricant TDN81 was used in the experiment. The die land height has been varied as 40, 25, 20, 10 and 0 mm. From the results, the die land height has no effect on deep drawing force, cup wall thickness and surface roughness of the products. However, it

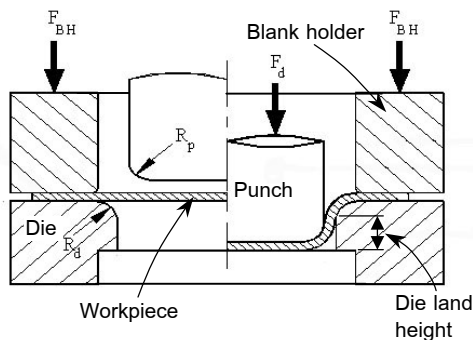
influences the quantity of springback. The die without die land gives the products having largest value of springback. The results obtained from experiment and simulation agreed well. It can be concluded that, in the case of springback being not a critical requirement, the cost of die making can be reduced by using dies having shorter die land height.

Keyword : Deep drawing process / Die land height / Quality of parts produced / Springback

1. บทนำ

ในปัจจุบันการพัฒนาด้านอุตสาหกรรมมีความก้าวหน้ามาก และการแข่งขันกันทางด้านธุรกิจ ความต้องการในการผลิตสินค้าก็ยิ่งมากขึ้นตามไปด้วย ดังนั้นในการที่จะผลิตชิ้นงานออกมาแต่ละอย่างนั้นเพื่อให้ได้ผลกำไรที่ดี และสามารถขายในราคาถูกพอที่จะแข่งขันกับสินค้าของผู้ผลิตรายอื่นได้ จำเป็นที่จะต้องลดต้นทุนในการผลิตสินค้าให้น้อยลงเพื่อที่จะทำให้ผู้ประกอบการประสบความสำเร็จในธุรกิจได้

กรรมวิธีลากขึ้นรูปลึก (ดังรูปที่1) ก็เป็นกรรมวิธีผลิตที่มีความจำเป็นในงานทางด้านอุตสาหกรรมการผลิตชิ้นงานต่างๆที่เป็นโลหะแผ่นที่ใช้กันในโรงงานอุตสาหกรรมทั่วไป เช่น การผลิตชิ้นส่วนของรถยนต์ เป็นต้น ในกรรมวิธีลากขึ้นรูปนั้นเนื่องจากแม่พิมพ์ที่ใช้ในการลากขึ้นรูปมักมีราคาที่สูง เพราะมีต้นทุนทั้งในส่วนของวัสดุทำพิมพ์ซึ่งเป็นเหล็กเครื่องมือหรือเหล็กเกรดพิเศษที่มีราคาสูง แล้วก็ต้องผ่านกรรมวิธีการผลิตหลายขั้นตอนตั้งแต่การกัดให้ได้รูปร่างเบื้องต้น ก่อนที่จะนำไปชุบผิวแข็ง และเจียรไนขัดผิวเพื่อให้ได้ความเรียบตามที่ต้องการ ดังนั้นถ้าหากสามารถที่จะทำการลดราคาต้นทุนในการผลิตแม่พิมพ์ในการลากขึ้นรูปลึกลงได้จะทำให้ต้นทุนในการผลิตผลิตภัณฑ์ลดลง โดยในงานวิจัยชิ้นนี้เน้นไปที่การทำแม่พิมพ์ตัวเมียหรือตาย (Die) ซึ่งในส่วนของตายนั้นจะมีราคาที่สูงกว่าพินช์ (Punch) เพราะมีขนาดใหญ่กว่า ในการที่จะลดต้นทุนในการทำตายแต่ละตัว จะมุ่งพิจารณาไปยังส่วนที่เรียกว่าตายแลนด (Die land) โดยตายแลนดจะเป็นส่วนเรียบตรงของตายที่ถัดลงมาจากปากตายดังแสดงในรูปที่ 1 ซึ่งจะสัมผัสกับชิ้นงานขณะลากขึ้นรูป ดังนั้นส่วนของตายแลนดต้องมีความเรียบซึ่งสามารถทำได้โดยการเจียรไนและขัดผิว (Lapping) ถ้าตายแลนดมีความยาวมากต้นทุนในการเตรียมผิวส่วนนั้นก็มากตาม ดังนั้นถ้าใช้ตายแลนดที่สั้นลงจะลดต้นทุนในส่วนนี้ลงได้ ซึ่งจากการเปรียบเทียบราคาของตายที่ใช้ในงานวิจัยชิ้นนี้ โดยใช้ข้อมูลจากผู้ผลิตแม่พิมพ์



รูปที่ 1 กรรมวิธีลากขึ้นรูปลึก

พบว่าตายที่มีความสูงของตายแลนดแตกต่างกันจะทำให้ราคาแตกต่างกันได้มากถึง 30% อย่างไรก็ตามจากการศึกษาข้อมูลที่ผ่านมา ยังไม่มีทฤษฎีและงานวิจัยไหนที่กล่าวถึงอิทธิพลของความสูงตายแลนดอย่างชัดเจนมาก่อน ดังนั้นในงานวิจัยนี้จึงต้องการที่จะศึกษาอิทธิพลของความสูงตายแลนดที่มีต่อคุณภาพชิ้นงาน และแรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูปลึก โดยจะทำการศึกษาทั้งการทำทดลองจริง และการจำลองการทำงานโดยใช้ไฟไนต์เอลิเมนต์ (FEM) เพื่อดูว่าผลที่ได้สอดคล้องกันหรือไม่ จากผลการวิจัยที่ได้จะช่วยให้สามารถทราบถึงอิทธิพลของความสูงของตายแลนด เพื่อใช้เป็นข้อมูลในการออกแบบแม่พิมพ์ลากขึ้นรูปลึก โดยจะสามารถกำหนดขนาดความสูงของตายแลนดที่มีความเหมาะสมได้ ซึ่งจะช่วยให้ประหยัดต้นทุนได้อีกทางหนึ่ง

2. วิธีการวิจัย

ในการท้าววิจัยจะแบ่งออกเป็นสองส่วน โดยส่วนที่หนึ่งคือการทดลองลากขึ้นรูปลึกแผ่นงานจริง และส่วนที่สองเป็นการจำลองการทำงานโดยใช้ซอฟต์แวร์ไฟไนต์เอลิเมนต์ OPTRIS ซึ่งเป็นซอฟต์แวร์ทางการค้าที่นิยมใช้สำหรับการขึ้นรูปโลหะแผ่น [1] โดยจะทำการจำลองภายใต้เงื่อนไขเดียวกันกับการทดลอง

2.1 อุปกรณ์และวิธีการทดลอง

วัสดุชิ้นงานที่ใช้ในการทดลองมี 4 ชนิด คือ เหล็กกล้าไร้สนิม (SUS304) เหล็กกล้ารีดเย็น (SPCC) เหล็กกล้าเคลือบสังกะสี (SGCC) และอลูมิเนียม (A1100) เพื่อให้ทราบว่าสำหรับการลากขึ้นรูปลึกวัสดุที่มีสมบัติแตกต่างกัน จะมีอิทธิพลของความสูงตายแลนดแตกต่างกันหรือไม่ ความหนาเริ่มต้นของวัสดุทุกชนิดที่ใช้เท่ากับ 1.0 mm โดยทำการเตรียมแผ่นชิ้นงานเริ่มต้นเป็นวงกลมขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 80 mm แล้วทำการลากขึ้นรูปเป็นถ้วยทรงกระบอกแบบไม่มีปีก ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางถ้วยเท่ากับ 44 mm ซึ่งจะทำให้อัตราส่วนการลากขึ้นรูป (Drawing ratio: DR) เท่ากับ 1.8 พินช์และตายที่ใช้มีรัศมีที่ปากเท่ากับ 8 และ 5 mm ตามลำดับ ทั้งพินช์ ตาย และแผ่นจับยึดชิ้นงาน (Blank holder) ทำมาจากเหล็กเครื่องมือ SKD11 โดยทำการชุบแข็งเพื่อให้มีความแข็งประมาณ 60 HRC แล้วทำการเจียรไนและขัดผิวโดยเฉพาะบริเวณที่มีการสัมผัสกับชิ้นงานให้เรียบ ช่องว่างระหว่างพินช์และตายมีขนาดข้างละ 1.25 mm ใช้น้ำมันทางการค้า TDN81 (ความหนืด 164 cSt ที่ 40°C) เป็นสารหล่อลื่นในการทดลอง ตัวแปรที่ทำการศึกษาคือ ความสูงของตายแลนด โดยจะใช้ตาย 5 ตัวที่มีความสูงของตายแลนดแตกต่างกัน 5 ระดับคือ 40, 25, 20, 10 และ 0 mm การทดลองลากขึ้น



รูปที่ 2 เครื่องทดสอบโลหะแผ่น

รูปลึกจะใช้เครื่องทดสอบโลหะแผ่น (Universal sheet metal testing machine) ขนาด 30 ตัน ดังแสดงในรูปที่ 2 ซึ่งเครื่องทดสอบดังกล่าวสามารถแสดงผลความสัมพันธ์ระหว่างแรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูปกับระยะทางที่พันธ์เคลื่อนที่ได้ เมื่อทำการลากขึ้นรูปได้ชิ้นงานสำเร็จ จะนำมาวัดความหนาของผนังชิ้นงาน ความเรียบผิวภายนอก และปริมาณการดัดตัวกลับ (Springback) ของชิ้นงานที่ได้ โดยในการออกแบบการทดลอง จะต้องใช้ชิ้นทดสอบจำนวน 7 ชิ้นสำหรับแต่ละเงื่อนไขของการทดลอง ซึ่งจะทำให้ผลการทดลองที่มีความเชื่อมั่นร้อยละ 95

2.2 วิธีการทำไฟไนต์เอลิเมนต์ด้วยโปรแกรม OPTRIS

ในการจำลองการขึ้นรูปด้วย FEM จะเริ่มจากการนำวัสดุที่ใช้ในการวิจัยทั้ง 4 ชนิด มาทำการทดสอบการดึง เพื่อที่จะหาสมบัติทางกลที่เป็นของวัสดุป้อนลงในโปรแกรม โดยจะทำการตัดชิ้นงานเริ่มต้นให้เป็นรูปร่างตามมาตรฐาน ASTM [2] ซึ่งวัสดุแต่ละชนิดจะถูกตัดในทิศทาง 0° 45° และ 90° เทียบกับแนวรีด (Rolling direction) ผลที่ต้องการจากการทดสอบการดึง คือ ค่าอัตราส่วนความเครียดถาวร (Plastic strain ratio: r value) ของแต่ละแนวแกน และความสัมพันธ์ระหว่างความเค้นและความเครียดในช่วงการเปลี่ยนรูปถาวร (Flow curve) โดยกำหนดให้ความสัมพันธ์ดังกล่าวอยู่ในรูปสมการ

$$\sigma = K\epsilon^n \quad (1)$$

ซึ่งผลจากการทดสอบการดึงของวัสดุแต่ละชนิดแสดงในตารางที่ 1 ในการจำลองการทำงานจะกำหนดให้พันธ์ ดาย และแผ่นจับยึดชิ้นงานเป็น Rigid body ในขณะที่ชิ้นงานจะเป็น Elasto-plastic body เอลิเมนต์ที่ใช้เป็นแบบ Shell element ที่กำหนดความหนาเริ่มต้นให้เท่ากับ 1.0 mm และจะทำการจำลองโดยเปลี่ยนขนาดของดายแลนดเป็น 5 ระดับคือ 40, 25, 20, 10 และ 0 mm เหมือนกับในการทดลอง โดยจะทำการบันทึกผลแรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูป ความหนาของผนังชิ้นงาน และปริมาณการดัดตัวกลับของชิ้นงาน เพื่อนำมาวิเคราะห์เปรียบเทียบกับผลที่ได้จากการทดลองจริง

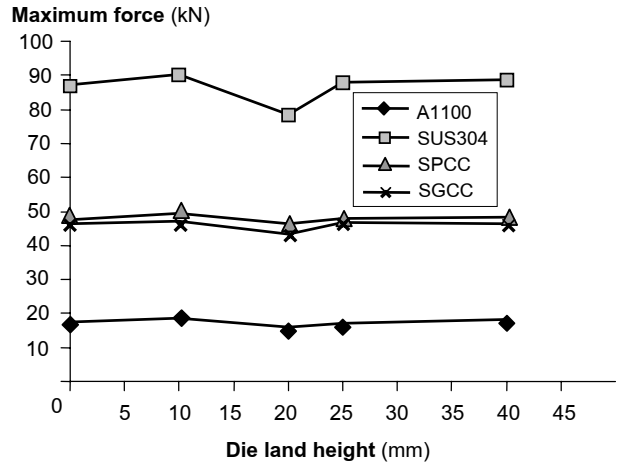
ตารางที่ 1 สมบัติทางกลของวัสดุที่ได้จากการทดสอบการดึง

Materials	Direction	r value	K (MPa)	n
เหล็กกล้ารีดเย็น (SPCC)	90°	1.302	607	0.180
	45°	0.878		
	0°	1.232		
เหล็กกล้าไร้สนิม (SUS304)	90°	0.978	1,647	0.422
	45°	1.180		
	0°	0.861		
เหล็กเคลือบสังกะสี (SGCC)	90°	1.790	312	0.211
	45°	1.077		
	0°	1.298		
อะลูมิเนียม (A1100)	90°	0.364	548	0.137
	45°	0.364		
	0°	0.254		

3. ผลการทดลองและการวิเคราะห์ผล

3.1 อิทธิพลของดายแลนดที่มีผลต่อแรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูป

ผลการวัดแรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูปแสดงในรูปที่ 3 โดยเป็นกราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างแรงสูงสุดที่ใช้ในการลากขึ้นรูปกับความสูงของดายแลนดสำหรับวัสดุทั้ง 4 ชนิด จากรูปดังกล่าวพบว่าการเปลี่ยนแปลงความสูงของดายแลนด จะไม่มีอิทธิพลต่อขนาดของแรงสูงสุดที่ใช้ในการลากขึ้นรูป ยกเว้นกรณีของดายที่มีความสูงดายแลนดเท่ากับ 20 mm จะใช้แรงในการลากขึ้นรูปน้อยที่สุด

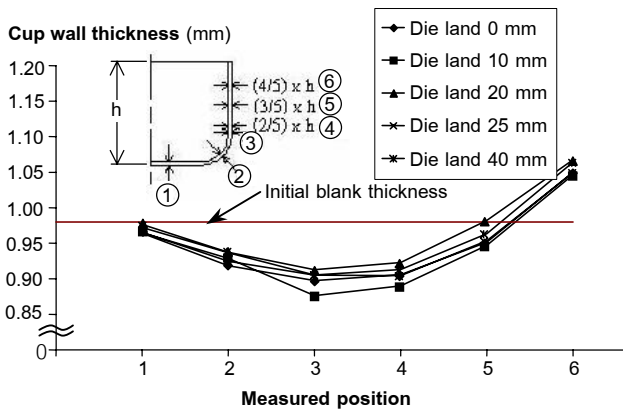


รูปที่ 3 ผลแรงสูงสุดที่ใช้ในการลากขึ้นรูป

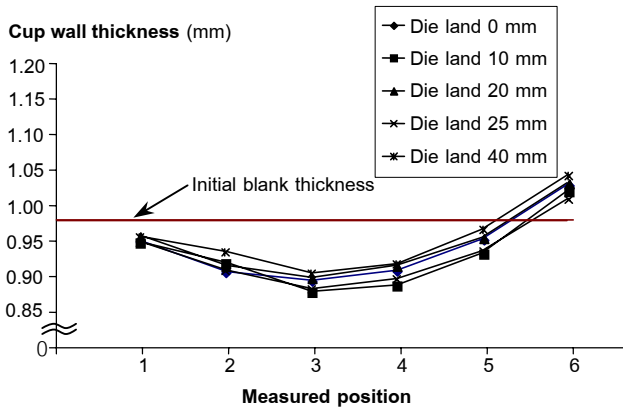
โดยปกติแรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูปลึกจะแบ่งออกเป็น 4 ส่วน [3] คือ (1) ส่วนที่ใช้ในการเปลี่ยนรูปของชิ้นงาน (2) ส่วนที่เอาชนะแรงเสียดทานระหว่างปึกของชิ้นงานกับดาย และปึกของชิ้นงานกับแผ่นจับยึดชิ้นงาน (3) ส่วนที่เอาชนะแรงเสียดทานระหว่างชิ้นงานกับดาย และ (4) ส่วนที่ใช้ในการตัดชิ้นงานบริเวณดาย ซึ่งจะเห็นได้ว่าการเปลี่ยนแปลงขนาดของดายแลนดจะมีผลต่อแรงเสียดทานในส่วนที่ (3) เท่านั้น ซึ่งจะส่งผลกระทบต่อขนาดของแรงรวมน้อยมาก ดังนั้นกรณีที่ใช้ดายที่มีความสูงดายแลนดเท่ากับ 20 mm ใช้แรงในการลากขึ้นรูปน้อยกว่าดายตัวอื่นๆ น่าจะเกิดมาจากสาเหตุอื่นที่ไม่ใช่อิทธิพลของความสูงดายแลนดโดยตรง ซึ่งจากการตรวจสอบพบว่า ในการทดลองจริงนั้นไม่สามารถควบคุมตัวแปรต่างๆของการผลิตตาย ให้เป็นไปตามแบบที่ต้องการได้ โดยเฉพาะขนาดของรัศมีตาย ซึ่งจากการออกแบบให้ตายทุกตัวที่ใช้ในการทดลองมีขนาดรัศมีที่เท่ากันโดยให้เท่ากับ 5 mm นั้น แต่จากการตรวจสอบตายที่ได้สั่งทำจากผู้ผลิต พบว่ามีค่าความผิดพลาดของขนาดรัศมีตายอยู่ โดยตายที่มีขนาดของดายแลนด 40, 25, 20, 10 และ 0 mm จะมีขนาดรัศมีที่ต่ำกว่าการวัดจริงเท่ากับ 4.84, 4.79, 4.95, 4.80 และ 4.79 mm ตามลำดับ และความผิดพลาดนี้เองที่ส่งผลกระทบต่อขนาดของแรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูป โดยสาเหตุที่แรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูปของดายที่มีความสูงดายแลนด 20 มิลลิเมตรน้อยกว่าดายตัวอื่นๆ เพราะรัศมีที่ปลายของดายตัวดังกล่าวมีขนาดใหญ่กว่าของดายตัวอื่น ทำให้ขนาดของรัศมีในการตัดตัวของชิ้นงานบริเวณดายมีมากกว่า จึงทำให้ใช้แรงในการลากขึ้นรูปน้อยกว่าดายตัวอื่นนั่นเอง

3.2 อิทธิพลของตายแลนดต์ที่มีผลต่อความหนาของชิ้นงาน

ผลการวัดความหนาของผนังชิ้นงาน ที่ผ่านกรรมวิธีลากขึ้นรูปลึก โดยใช้ตายที่มีความสูงของตายแลนดต์แตกต่างกันแสดงในรูปที่ 4 ซึ่งเป็นตัวอย่างสำหรับกรณีของวัสดุเหล็กกล้ารีดเย็น และเหล็กกล้าเคลือบสังกะสี การวัดความหนาของชิ้นงานจะวัดที่ตำแหน่งต่างๆตั้งแต่กันด้วยจนกระทั่งถึงขอบ จากผลที่ได้จะเห็นว่า การเปลี่ยนแปลงขนาดความสูงของตายแลนดต์จะไม่มีอิทธิพลต่อความหนาผนังของชิ้นงาน ทั้งนี้ผลการวัดความหนาของชิ้นงานวัสดุอลูมิเนียมและเหล็กกล้าไร้สนิม ก็ได้แนวโน้มเช่นเดียวกัน นอกจากนี้จากรูปจะเห็นว่าตรงบริเวณใกล้ๆกับรัศมีกันด้วยจะมีความหนาของผนังน้อยที่สุด เพราะเป็นบริเวณที่เกิดความเค้นดึงในแนวแกนสูงสุด และต้องรับความเค้นดึงตลอดระยะเวลาของการขึ้นรูป ส่วนบริเวณขอบด้วยจะมีความหนามากที่สุด และจะมีความหนาเพิ่มมากกว่าความหนาเริ่มต้นของชิ้นงาน ซึ่งเป็นผลมาจากความเค้นอัดในแนวเส้นรอบวงบริเวณปีกด้วยขณะขึ้นรูปนั่นเอง [4]



(ก) เหล็กกล้ารีดเย็น (SPCC)



(ข) เหล็กกล้าเคลือบสังกะสี (SGCC)

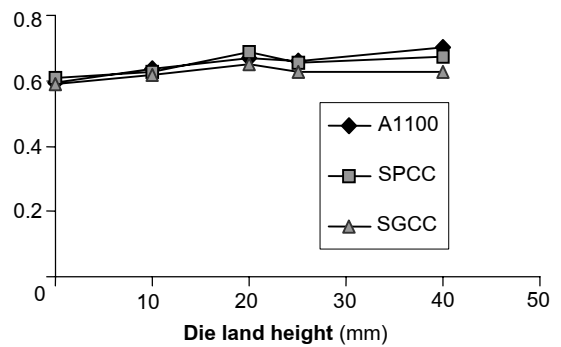
รูปที่ 4 ผลการวัดความหนาผนังของชิ้นงาน

3.3 อิทธิพลของตายแลนดต์ที่มีผลต่อความเรียบผิวของชิ้นงาน

ความสัมพันธ์ระหว่างความสูงตายแลนดต์กับค่าความเรียบผิวเฉลี่ย (R_a) และค่าความเรียบผิวสูงสุด (R_z) ในแนวเส้นรอบวงของชิ้นงานหลังผ่านกรรมวิธีลากขึ้นรูปแสดงในรูปที่ 5 และ 6 ตามลำดับ โดยจะเป็นผลการทดลองสำหรับวัสดุ 3 ชนิดคือ อลูมิเนียม เหล็กกล้ารีดเย็น และเหล็กกล้าเคลือบสังกะสี ส่วนกรณีของเหล็กกล้าไร้สนิมจะไม่สามารถวัด

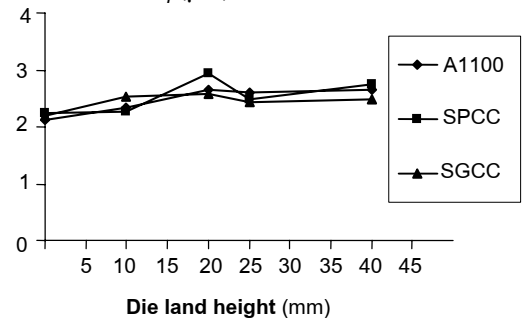
ความเรียบผิวในแนวเส้นรอบวงได้ เนื่องจากชิ้นงานของวัสดุดังกล่าวจะเกิดการแตกภายหลังจากการขึ้นรูปสำเร็จแล้ว (Delayed crack) จากกราฟจะเห็นว่าขนาดของตายแลนดต์ไม่มีอิทธิพลที่ชัดเจนต่อค่าความเรียบผิวของชิ้นงาน ทั้งในกรณีของค่าความเรียบผิวเฉลี่ยและค่าความเรียบผิวสูงสุด อย่างไรก็ตามจะเห็นการเปลี่ยนแปลงของค่าความเรียบผิวที่วัดได้อยู่บ้าง แต่การเปลี่ยนแปลงดังกล่าวไม่มีแนวโน้มที่สัมพันธ์กับการเปลี่ยนแปลงของขนาดตายแลนดต์ นั่นคือกรณีที่ความสูงของตายแลนดต์เท่ากับ 20 mm พบว่าชิ้นงานที่ได้จะมีค่าความเรียบผิวสูงสุดหรือมีผิวหยาบที่สุดนั่นเอง จึงเป็นไปได้ว่าความเรียบผิวของชิ้นงานที่เปลี่ยนแปลงไปจะเกิดจากอิทธิพลของตัวแปรแฝงอื่นที่ไม่ใช่ขนาดของตายแลนดต์ ซึ่งจากการตรวจสอบตายที่ได้รับจากผู้ผลิต พบว่าความเรียบผิวด้านบนของตายแต่ละตัวบริเวณที่สัมผัสกับปีกชิ้นงานจะมีความแตกต่างกัน โดยผลจากการวัดค่าความเรียบผิวเฉลี่ยของตายแต่ละตัวบริเวณดังกล่าวแสดงในรูปที่ 7 จากผลดังกล่าวจะเห็นว่า ตายที่มีผิวเรียบที่สุด (ตายที่ไม่มีตายแลนดต์) จะให้ชิ้นงานที่มีผิวเรียบที่สุด ส่วนตายที่มีผิวหยาบที่สุด (ตายที่มีขนาดตายแลนดต์เท่ากับ 20 mm) จะให้ชิ้นงานที่มีผิวหยาบที่สุดเช่นเดียวกัน และสำหรับตายตัวอื่นๆ จะเห็นว่าความเรียบผิวของตายและของชิ้นงานที่ได้จะมีความสัมพันธ์กัน ทั้งนี้เกิดจากขณะที่ชิ้นงานเคลื่อนที่ผ่านผิวตายบริเวณดังกล่าว โดยมีแผ่นจับยึดชิ้นงานทำการกดชิ้นงานให้แนบกับผิวตาย ขณะที่มีการเคลื่อนที่สัมผัสระหว่างผิวทั้งสอง ทำให้เกิดการถ่ายผิวจากตายไปสู่ชิ้นงาน ส่งผลให้ความเรียบผิวของชิ้นงานที่ได้มีความสอดคล้องกับผิวตายที่ใช้ในการลากขึ้นรูปนั่นเอง

Surface roughness, R_a (μm)



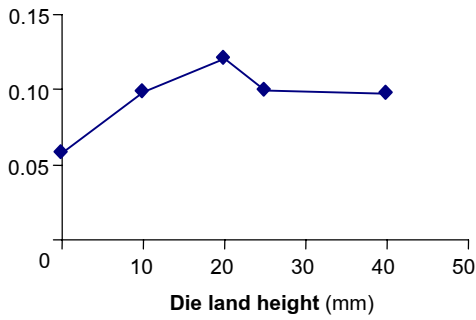
รูปที่ 5 ผลการวัดความเรียบผิวเฉลี่ย (R_a) ของชิ้นงาน

Surface roughness, R_z (μm)



รูปที่ 6 ผลการวัดความเรียบผิวสูงสุด (R_z) ของชิ้นงาน

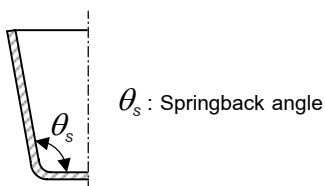
Die surface roughness, $R_{a, die}$ (μm)



รูปที่ 7 ค่าความเรียบผิวเฉลี่ย (R_a) ของผิวด้านบนของดาย

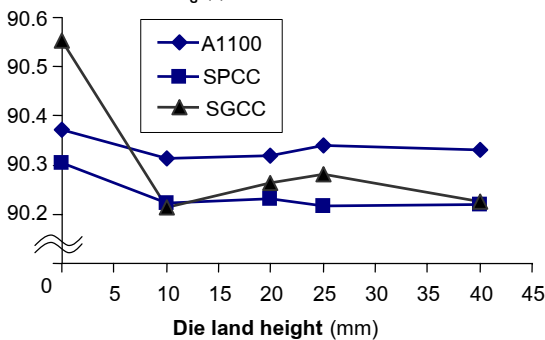
3.4 อิทธิพลของดายแลนดที่มีผลต่อการติดตัวกลับของชิ้นงาน

การติดตัวกลับ (Springback) ของชิ้นงาน จะทำการวัดจากมุมภายในของกันถ้วยดังรูปที่ 8 โดยถ้ามุมที่วัดได้มีค่าเท่ากับ 90° แสดงว่าไม่มีการติดตัวกลับเกิดขึ้น และถ้ามุมที่วัดได้มีค่ามากจะแสดงถึงปริมาณการติดตัวกลับที่มีมากด้วยนั่นเอง ผลการวัดการติดตัวกลับของชิ้นงานแสดงในรูปที่ 9 ซึ่งเป็นความสัมพันธ์ระหว่างขนาดของดายแลนดกับปริมาณการติดตัวกลับสำหรับวัสดุแต่ละชนิด (ในส่วนของเหล็กกล้าไร้สนิมจะไม่มีผลการทดลอง เนื่องจากเหตุผลที่อธิบายไว้ในหัวข้อก่อนหน้านี้) จากรูปจะเห็นว่าชิ้นงานที่ผ่านการขึ้นรูปด้วยดายที่ไม่มีดายแลนด (ดายแลนดเท่ากับ 0) จะเกิดการติดตัวกลับมากที่สุด ซึ่งจะได้เห็นได้ชัดเจนในกรณีของเหล็กกล้าเคลือบสังกะสี และจะพบว่าเมื่อขึ้นรูปโดยใช้ดายที่มีดายแลนด ขนาดของการติดตัวกลับจะไม่มีการเปลี่ยนแปลงถึงแม้ความสูงของดายแลนดจะเปลี่ยนไปก็ตาม ทั้งนี้สามารถอธิบายได้ว่ากรณีของดายที่ไม่มีดายแลนดนั้น หลังจากขอบบนของชิ้นงานเคลื่อนที่ผ่านรัศมีปาดาย จะไม่มีส่วนของดายที่ช่วยประคองด้านข้างถ้วยไว้ ทำให้สามารถติดกลับได้อย่างอิสระ ต่างจากกรณีการขึ้นรูปด้วยดายแลนดซึ่งจะมีพื้นผิวของดายบริเวณดายแลนด ช่วยประคองขอบถ้วยไว้ทำให้เกิดการติดตัวกลับน้อยลงดังรูปที่ 10 แต่การเพิ่มขนาดของ



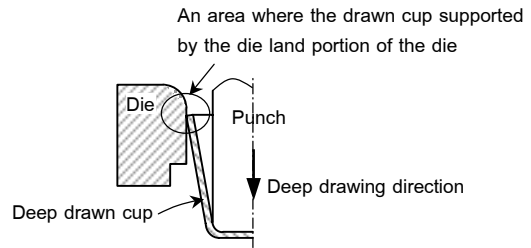
รูปที่ 8 การวัดปริมาณการติดตัวกลับของชิ้นงาน

Springback angle, θ_s ($^\circ$)



รูปที่ 9 ผลการวัดปริมาณการติดตัวกลับของชิ้นงาน

ดายแลนดมากกว่า 10 mm ก็จะไม่ช่วยลดขนาดการติดตัวกลับที่เกิดขึ้น เพราะดายจะช่วยประคองชิ้นงานตรงบริเวณขอบบนเท่านั้น ดังนั้นการเพิ่มขนาดของดายแลนดก็ไม่ได้อำนวยให้เนื้อที่ที่ผิวดายสัมผัสกับชิ้นงานเพิ่มมากขึ้นแต่อย่างใด



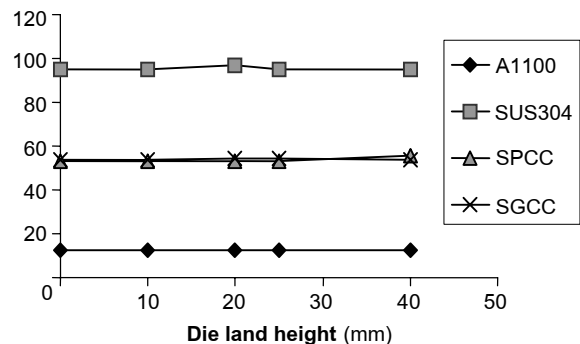
รูปที่ 10 การลดการติดตัวกลับของชิ้นงานโดยใช้ดายที่มีดายแลนด

4. ผลการจำลองการทำงานด้วย FEM

4.1 อิทธิพลของดายแลนดที่มีผลต่อแรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูป

ผลของแรงสูงสุดที่ได้จาก FEM แสดงในรูปที่ 11 ซึ่งจากรูปดังกล่าว สามารถเห็นได้ชัดเจนว่าผลการทดลองว่าความสูงของดายแลนดไม่มีอิทธิพลต่อขนาดของแรงสูงสุดที่ใช้ในการลากขึ้นรูป เนื่องจากการจำลองการทำงาน สามารถควบคุมตัวแปรที่ไม่เกี่ยวข้อง เช่น ขนาดรัศมีดายได้เป็นอย่างดี ทำให้ไม่มีอิทธิพลแผ่ของตัวแปรอื่นเข้ามาเกี่ยวข้อง นอกจากนั้นค่าของแรงสูงสุดที่ได้จาก FEM ก็มีขนาดใกล้เคียงกับค่าที่ได้จากการทดลอง ซึ่งสามารถยืนยันความน่าเชื่อถือของผลการจำลองการทำงานด้วยโปรแกรม OPTRIS ได้

Maximum force (kN)

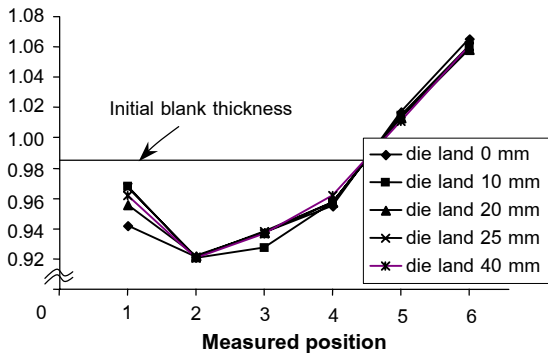


รูปที่ 11 ผลแรงสูงสุดที่ใช้ในการลากขึ้นรูปที่ได้จาก FEM

4.2 อิทธิพลของดายแลนดที่มีผลต่อความหนาของชิ้นงาน

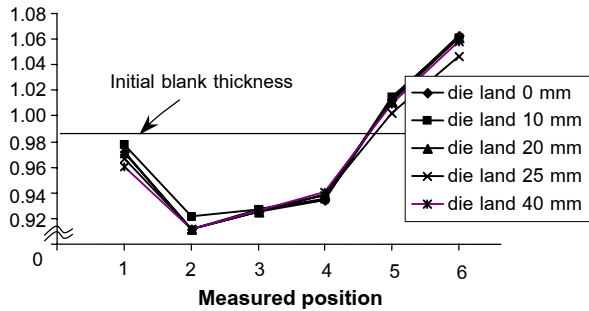
ผลของความหนาของชิ้นงานเหล็กกล้ารีดเย็นและเหล็กกล้าเคลือบสังกะสีหลังผ่านการลากขึ้นรูปที่ได้จาก FEM แสดงในรูปที่ 12 จากผลดังกล่าวจะพบว่า ความสูงของดายแลนดไม่มีผลต่อความหนาของชิ้นงานสำเร็จ ซึ่งผลดังกล่าวเป็นจริงสำหรับอลูมิเนียมและเหล็กกล้าไร้สนิมด้วยเช่นกัน เมื่อพิจารณาการกระจายของความหนาของชิ้นงานก็จะพบว่า บริเวณใกล้รัศมีกันถ้วยชิ้นงานจะมีความหนาเพิ่มขึ้น ส่วนบริเวณขอบด้านบนของผนังถ้วยจะมีความหนาเพิ่มมากขึ้น ดังเหตุผลที่อธิบายไว้ข้างต้น ดังนั้นจะเห็นได้ว่าผลที่ได้จากการทดลองและจาก FEM สอดคล้องกันเป็นอย่างดี

Cup wall thickness (mm)



(ก) เหล็กกล้ารีดเย็น (SPCC)

Cup wall thickness (mm)



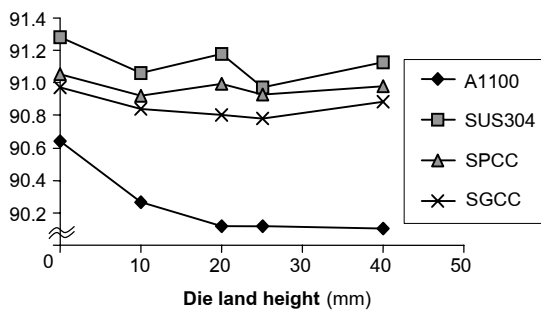
(ข) เหล็กกล้าเคลือบสังกะสี (SGCC)

รูปที่ 12 ผลของความหนาผนังของชิ้นงานที่ได้จาก FEM

4.3 อิทธิพลของตายแลนต์ที่มีผลต่อการดัดตัวกลับของชิ้นงาน

ผลการวัดการดัดตัวกลับของชิ้นงานที่ได้จาก FEM แสดงในรูปที่ 13 จากรูปจะเห็นว่าชิ้นงานที่ผ่านการขึ้นรูปด้วยตายที่ไม่มีตายแลนต์ จะเกิดการดัดตัวกลับมากที่สุด และจะพบว่าเมื่อขึ้นรูปโดยใช้ตายที่มีตายแลนต์ ขนาดของการดัดตัวกลับจะมีการเปลี่ยนแปลงค่อนข้างน้อย ถึงแม้ความสูงของตายแลนต์จะเปลี่ยนไปก็ตาม ซึ่งแนวโน้มที่ได้สอดคล้องเป็นอย่างดีกับผลการทดลอง แต่ค่ามุมของการดัดตัวกลับที่ได้จาก

Springback angle, θ_s (°)



รูปที่ 13 ผลของปริมาณการดัดตัวกลับของชิ้นงานที่ได้จาก FEM

FEM และที่ได้จากการทดลองมีความแตกต่างกันอยู่พอสมควร ทั้งนี้เนื่องจากการดัดตัวกลับจะขึ้นอยู่กับสมบัติวัสดุ ในช่วงที่มีการเปลี่ยนแปลงจากการเปลี่ยนรูปแบบยึดหยุ่นเป็นการเปลี่ยนรูปแบบถาวร ดังนั้นถ้าในการจำลองการทำงานไม่สามารถทำนายการเปลี่ยนแปลงในช่วงนี้ได้แม่นยำ จะทำให้ปริมาณการดัดตัวกลับที่ได้ไม่ตรงกับค่าที่เป็นจริง อย่างไรก็ตามแนวโน้มของปริมาณการดัดตัวกลับที่ได้จะสามารถบอกถึงอิทธิพลของความสูงตายแลนต์ได้

5. สรุป

5.1 ความสูงของตายแลนต์ไม่มีผลต่อแรงที่ใช้ในการลากขึ้นรูป ความหนาของผนังชิ้นงาน และความเรียบผิวของชิ้นงาน

5.2 ตายที่ไม่มีตายแลนต์จะทำให้ชิ้นงานที่ได้มีการดัดตัวกลับสูง การใช้ตายที่มีตายแลนต์จะทำให้การดัดตัวกลับลดลงได้ แต่การออกแบบให้ตายแลนต์มีค่ามากกว่า 10 mm ในงานวิจัยนี้ จะไม่ทำให้ปริมาณการดัดตัวกลับเปลี่ยนแปลงไป

5.3 ผลที่ได้จากการทดลองและผลที่ได้จากการจำลองการทำงานด้วย FEM มีแนวโน้มสอดคล้องกันดี ถึงแม้ค่าที่ได้จะมีความแตกต่างกันบ้างก็ตาม

5.4 ในกรณีของชิ้นงานที่ไม่ต้องการความเที่ยงตรงในแง่ของการดัดตัวกลับของชิ้นงานมาก จะสามารถลดต้นทุนในการผลิตตายลงได้ โดยการออกแบบตายให้มีความสูงของส่วนตายแลนต์ที่สั้นลง

6. กิตติกรรมประกาศ

ขอขอบคุณศูนย์เทคโนโลยีและวัสดุแห่งชาติ (MTEC) ที่สนับสนุนทุนในการวิจัยครั้งนี้ และขอขอบคุณ นายเอกลักษณ์ กิตติอร่ามพงศ์ นายเฉลิมรัฐ โกศล และนายจิรเดช ประเสริฐศรี นักศึกษาภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกลชั้นปีที่ 4 ปีการศึกษา 2546 ที่ให้ความช่วยเหลือในการเก็บผลการทดลอง และการวิเคราะห์การทำงานด้วย FEM

เอกสารอ้างอิง

- [1] Frédéric Aberlenc and Jean-Luc Babeau, "OPTRIS and FICTURE: industrial tools to modelize sheet metal forming", Journal of Materials Processing Technology, Vol. 34, Issues 1-4, September 1992, pp. 125-132.
- [2] "Standard Test Method for Plastic Strain Ratio r for Sheet Metal", Annual Book of ASTM Standard, Vol. 03.01, Designation E517-81, Reapproved 1987, pp. 560-565.
- [3] Kurt Lange, et al, "Handbook of Metal Forming", McGraw-Hill, 1985, pp.20.9.
- [4] Betzalel Avitzur, "Handbook of Metal-Forming Processes", John Wiley & Sons, 1983, pp.529-523.