



สรุปการวิจัยและข้อเสนอแนะ

สรุปการวิจัย

หน้าแปลงแรงดันคงที่ ชั้นวิจัยขั้นนี้ มีจุดมุ่งหมายให้เป็นอุปกรณ์ที่ใช้แก้แรงดันที่มีการเปลี่ยนแปลง (ยกหรือเพิ่ม) ในคงที่เฉพาะจุดที่ทองกรุงการใช้งาน โดยมีพิกัดกำลัง 1 เกวต์. และยานการเปลี่ยนแปลงของแรงดันอินพุท ทั้งแท่ง 200 โวลต์ ถึง 240 โวลต์ ชั้นแรงดันเข้าที่หูจะได้รับการปรับให้คงที่โดยอัตโนมัติ

ก่อนดำเนินการวิจัย ได้ศึกษาหลักการทำงานของหน้าแปลงแรงดันคงที่หลายแบบ ซึ่งแต่ละแบบมีทั้งข้อดีและข้อบกพร่อง ที่เป็นคุณลักษณะประจำตัวของหน้าแปลงนั้น ๆ และไม่อาจแก้ไขข้อบกพร่องเหล่านั้นให้หมดไปได้โดยสิ้นเชิง เท่าระข้อบกพร่องดังกล่าวเกิดจากหลักการซึ่งพื้นฐานในการออกแบบ (ดังได้กล่าวในบทที่ 1) อย่างไรก็ตามผู้วิจัยพยายามแนวทางและหลักการที่แตกต่างจากที่เคยศึกษา และได้สร้างหน้าแปลงที่ออกแบบตามแนวคิดขั้นทดสอบถึง 2 แบบ แทนหลักการดังกล่าวให้ดีในสมญาร์ กล่าวคือ หน้าแปลงเหล่านั้นจะให้แรงดันคงที่เฉพาะ ขณะในท่อโอลด์ทั้ง 2 แบบ (ทึ่งจะกล่าวในภาคผนวก ฯ) ดังนั้นจึงจำเป็นท้องเลือกหน้าแปลงที่เคยศึกษาและเห็นว่ามีหลักการที่สูตรชั้นปรับปรุงใหม่ เพื่อให้ได้แรงดันเรียบเหลี่ยมไม่เกิน 2 % ตามวัตถุประสงค์ที่กำหนดไว้ พร้อมทั้งวิเคราะห์หน้าแปลงนี้เพื่อหาขอสรุปที่จะใช้เป็นแนวทางในการออกแบบต่อไป

เหตุผลในการเลือกหน้าแปลงที่มีหลักการนี้ชั้นปรับปรุงใหม่ เนื่องจากได้วิเคราะห์แล้วว่ามีขอได้เปรียบมากกว่าแบบอื่น คือ

1. หมวดแปลงชนิดนี้ กำหนดให้ฟลัตช์มีจุดทำงานอยู่ในช่วงอิ่มตัว ทำให้แรงดันกระแสชาติก (transient voltage) จากอินพุท ไม่สามารถผ่านไปยังเอาท์พุทได้
 2. มีส่วนประภูมิอยู่ และโครงสร้างไม่มีส่วนเคลื่อนที่ ทำให้มีรูปร่างรักษาง่ายและทนทาน
 3. สามารถสร้างไนยานแรงดันเอาท์พุทคงที่ได้กว้างมาก โดยไม่ต้องเพิ่มส่วนประภูมิของอุปกรณ์ชนิดนี้จากเดิม ทำให้อดทนทุกการบลิตซ์ลงได้มากกว่าแบบอื่น
 4. ขณะที่เปลี่ยนแปลงโหลดทันทีทัน刻 แรงดันเอาท์พุทจะคงปรับให้เกือบคงที่ เองโดยอัตโนมัติ เนื่องจากผลของฟลัตช์ภายในแกน จึงทำให้แรงดันที่โหลดไว้ปรับมีลักษณะท่อเนื่องมากกว่าแบบอื่น ที่ปรับแรงดันโดยวิธีเปลี่ยนจุดหอ (tap) จะเห็นว่าวิธีนี้จะขัดกับมุญหาเกี่ยวกับ on load changing ให้ จึงหากความต้องการแปลงความหลักการนี้ น่าจะให้ความเชื่อถือได้มากกว่าแบบอื่น

ปัญหาทางด้านการวิจัย

เนื่องจากพลังภัยในแกนของหม้อแปลงชนิดนี้ มีความร้อนซ่อนมาก และหาก
มิเทอห์ประกอบขึ้นเป็นหม้อแปลงไม่เป็นเชิงเส้น (non - linear) จึงยากต่อการ
วิเคราะห์ความวิธีธรรมชาติ อย่างไรก็ตาม ในการออกแบบและสร้างหม้อแปลงให้พิถีพัฒ
น้ำดูประสังที่ก่อหนี้ไว้ จึงเป็นท้องสร้างกฎเกณฑ์ที่ใช้ในการออกแบบ โดยมีเหตุผล
สมัยสันนากฎเกณฑ์นั้นเพียงพอ และกฎเกณฑ์ทั้งชุดนั้นค้องสามารถนำไปใช้ออกแบบหม้อแปลง
ขนาดอนุภาค จากเหตุผลดังกล่าว จึงจำเป็นต้องวิเคราะห์หม้อแปลงโดยวิธีเปลี่ยนคัวแปร
ที่สำคัญในวงจรทุกตัว เพื่อหาข้อสรุปจากการวิเคราะห์โดยวิธีเปลี่ยนคัวแปรทั่วๆ ไป แล้วนั้น
ทำให้สามารถสร้างกฎเกณฑ์ที่ใช้ในการออกแบบหม้อแปลงให้สำเร็จ และภายหลังได้นำ
กฎเกณฑ์นี้ไปใช้ในการออกแบบหม้อแปลงขนาด 500 วี.โอ. (คั้งจะกล่าวไว้ในภาคหน้า ก)
ก็ได้รับผลสำเร็จอีกด้วย จึงอาจกล่าวได้ว่า กฎเกณฑ์ที่ได้สรุปขึ้นนี้เป็นกฎเกณฑ์สากล
ที่สามารถนำไปใช้ออกแบบหม้อแปลงได้ทุกขนาด



สรุปผลการวิจัยและข้อเสนอแนะ

จากการสร้างหม้อแปลงขั้นตอนกุญแจพหุทัศน์กล่าวและนำผ่านมาวิเคราะห์พบว่า

1. แรงคันเรกต์เฉลี่ยน เป็นไปตามแบบ P.F. ของโอลด์และจะต้องสูงเมื่อ P.F. เข้าใกล้ unity ดังนั้น การนำหม้อแปลงชนิดนี้ไปใช้งาน ควรจะทราบ P.F. ของโอลด์ก่อน และจัดการแก้ P.F. รวมของชุดที่จะคิดตั้งให้มีค่าดังกล่าวด้วย

2. ยานแรงคันคงที่ของหม้อแปลงที่สร้างขึ้นกว้างกว่าที่กำหนดไว้มาก ทั้งนี้ เกิดจากการปรับปรุงแรงคันเรกต์เฉลี่ยนให้มีค่าไม่เกิน 2 % ตามที่กำหนดไว้ เนื่องจาก การเปลี่ยนแปลงทัวแปรในไคค่าเนมาระสมนั้น นอกจากระห่ำในแรงคันเรกต์เฉลี่ยนด้วย ยังทำให้ยานแรงคันคงที่กว้างขึ้นด้วย ซึ่งตัวแปรนี้ได้แก่ การเลือกค่า x_c ในเนมาระสม กับ x_{Lc} นั้นเอง ในที่นี้แรงคันคงที่เกิดขึ้นทั้งหมดจะแบ่งแรงคันอินพุทที่ 60 โวลต์ จน กระห่ำถึง 260 โวลต์ แทนแรงคันอินพุทที่ เมื่อห่อโอลด์จะห่ำในแรงคันเอ้าท์พุทมาก เกินกว่าที่อินพุทค่าสูง ดังนั้นจึงไม่ควรห่อโอลด์เกินพิกัดกำลัง กล่าวคือที่อินพุททั้งหมด 60 ถึง 80 โวลต์ จะห่อโอลด์ให้ประมาณ 20 % ของพิกัดกำลัง ที่ 90 ถึง 120 โวลต์ ควร ห่อโอลด์ประมาณ 50 %, ที่ 130 ถึง 150 โวลต์ ควรห่อโอลด์ประมาณ 80 % และหั้งแท๊ 160 ถึง 260 โวลต์ สามารถห่อโอลด์ให้เกินพิกัดกำลัง สาเหตุที่ทำให้แรงคันเอ้าท์พุท ตกมากที่แรงคันอินพุทค่าที่เป็นเพียงร้อยละ ห่ออินพุทค่าต่ำนั้น กระแสอินพุทนี้ค่าสูงมาก (ไกล์มัลการเกิดรีโซนแนนซ์ครั้งแรก) ทำให้ Cu. loss ในชุดลาท N₁ สูง และแรงคัน ตกครั้นใน leakage impedance ของชุด N₁ สูงด้วย จึงทำให้ความสามารถในการ ส่งกำลัง (transfer power) นาไปคร่า เมื่อการส่งกำลังมีขีดจำกัดที่กระแสโอลด์ (I_L) มีค่าสูง จึงทำให้แรงคันเอ้าท์พุท (V_o) ตกมาก

การแก้ไขแรงคันคงที่อินพุทค่าที่ ฯ อาจทำได้โดยออกแบบใหม่แรงคันเอ้าท์พุท ที่จุดนี้ มีค่าสูงกว่าแรงคันทานพิกัดมาก แม้ว่าจะห่อโอลด์แรงคันจะถูกมากก็ตาม แต่แรงคันที่ได้รับยังอยู่ในพิกัดที่สามารถทำงานได้ อย่างไรก็ตามแม้ว่าการออกแบบที่เหมาะสมจะ

สามารถใช้งานได้ในช่วงนั้น แต่ประสิทธิภาพของหม้อแปลงจะต่ำมาก และในสภาพของความเป็นจริง แรงดันอินพุทไม่ควรเปลี่ยนแปลงมากถึงขนาดนั้น จึงไม่มีความจำเป็นท้องออกแนวขุกทำงานให้มากถึงเที่ยงนั้น

3. ประสิทธิภาพของหม้อแปลง ถ้าเป็นหม้อแปลงธรรมดา ประสิทธิภาพจะสูงสุดเมื่อ $\text{Core loss} = \text{Cu. loss}$ แต่สำหรับหม้อแปลงแรงดันคงที่นั้น Cu. loss ขึ้นอยู่กับกระแส I สามคือ I_{in} , I_c และ I_L จากการศึกษาลักษณะสมบัติของหม้อแปลงชนิดนี้ จะเห็นว่ากระแส I_{in} เปลี่ยนแปลงมากที่สุด นั่นคือ Cu. loss ขึ้นอยู่กับกระแส I_{in} ดังนั้นการที่ Cu. loss จะลดลงมาเท่ากับ Core loss ได้ กระแส I_{in} ควรมีค่าอยู่ในช่วงที่ 1 จากการทดสอบพบว่า ประสิทธิภาพของหม้อแปลงจะมีค่าสูงสุด เมื่อแบร์แรงดันอินพุทอยู่ในช่วง 200 ถึง 240 โวลต์ ซึ่งตรงกับที่ได้ออกแบบไว้ให้กระแส I_{in} ที่สูบที่พิกัดแรงดัน (220 โวลต์) และจากการทดสอบที่ P.F. ของโหลดคง 1.0 พบว่าประสิทธิภาพของหม้อแปลงจะสูงสุดเมื่อโหลดมีค่า $P.F. = 1.0$ จากเหตุผลนี้ได้สรุปมาแล้วว่า แรงดันเรกูเลชันจะต้องสูงเมื่อ $P.F.$ ของโหลดมีค่าเข้าใกล้ 1.0 เมื่อเหตุผลนี้ล้มลุกค่วย จึงจำเป็นอย่างยิ่งที่จะห้องมีการแก้ $P.F.$ ของโหลดก่อนที่จะนำหม้อแปลงชนิดนี้มาใช้ปรับแรงดันให้คงที่

4. จากรูปคลื่นที่บันทึกไว้พบว่า ขณะที่หม้อแปลงไม่ต่อโหลด หรือต่อโหลดที่คงที่ 1 จะมีอาร์โนนิกส์ที่ 3 ปั่นอยู่มาก แต่จะหายไปเมื่อโหลดสูงขึ้น อาร์โนนิกส์เหล่านี้จะมีขนาดลดลง และมีรูปคลื่นในลักษณะของคลื่นซายน์ (Sine Wave) มากขึ้น แสดงว่าหม้อแปลงชนิดนี้ ควรต่อโหลดเพิ่มพิกัดกำลังจึงจะให้ผลลัพธ์ที่สูง แต่จะมีหม้อแปลงต่อโหลดจะเห็นว่าเพื่อซองเอ้าท์พุทจะเลื่อนไปจากอินพุทเล็กน้อย หันนี้เกิดจากกระแสโหลด (I_L) ทำให้เกิดแรงดันตกครอมใน leakage reactance และ resistance ของชุดเอาท์พุท ซึ่งผลรวมทางเวกเตอร์ จะทำให้แรงดัน v_{22} เลื่อนไปจากค่าแรงดันเนี้ยวนำ E_{22} และหัวของเกี่ยวกัน v_{21} ก็เลื่อนไปจาก E_{21} จึงทำให้แรงดันเอ้าท์พุท V_o ขึ้นโดยโหลดเลื่อนไปจากค่าแท่นเดิม ซึ่งมุ่งที่เลื่อนไปนี้จะมีผลเกี่ยวข้องกับแรงดันเรกูเลชัน

ทวาย กล่าวคือ แรงคันเรกเก็จเลชั่นจะขึ้นอยู่กับค่า leakage impedance ของชักเข้าที่พุท ($N_{21} + N_{22}$) ด้าชักเข้าที่พุทมีค่า leakage impedance สูงขึ้น ขณะที่ในลอก แรงคันเข้าที่พุทจะมาก ทำให้แรงคันเรกเก็จเลชั่นไม่ติด ซึ่งเมื่อเทียบกับรูปคลื่นที่บันทึกไว้จะเห็นว่า ด้าชักเข้าที่พุทมีค่า leakage impedance สูง จะทำให้มุนหัวเสื่อนไปกว้างจากทำแหน่งเดิมมากขึ้น ดังนั้นจากการวิเคราะห์รูปคลื่น จึงอาจกล่าวได้ว่าในขณะที่โนลอกด้ารูปคลื่นของแรงคันเข้าที่พุทเสื่อนห่างไปจากอินพุตมาก แสดงว่าหม้อแปลงที่บันทึกนี้มีแรงคันเรกเก็จเลชั่นไม่ติด

5. จากการวิเคราะห์รูปคลื่นที่บันทึกไว้ จะเห็นว่าขาร์โนนิคส์ของเข้าที่พุทที่เกิดขึ้นนี้ค่าไม่คงที่ โดยเปลี่ยนแปลงไปตามค่าโนลอก ดังนั้นการสร้างวงจรกรองคลื่น (Filter) จะเลือกค่าที่เหมาะสมสมทุกรูปไฟฟ้า และอีกประการหนึ่ง วงจรกรองคลื่นที่ประกอบขึ้นจาก R - C หรือ R - L จะถูกยามาเป็นผลรวมทุกค่า P.F. ของโนลอกทวาย (ซึ่งทำให้ประสิทธิภาพและแรงคันเรกเก็จเลชั่นของหม้อแปลงไม่ติด) ดังนั้นหม้อแปลงแรงคันคงที่ ซึ่งใช้หลักการนี้ จึงไม่ควรนิยมใช้กรองคลื่นเพิ่มเติม แต่ควรหันโนลอกเดิมพิถีพิถัน ดังเหตุผลที่กล่าวมาแล้ว

6. อุณหภูมิของหม้อแปลงจะมีผลต่อการทำงานมีค่าคงที่สูง อาจลดลงได้มากเมื่อเริ่มน้อย ด้ากกำบนค์ให้ความหนาแน่นกระแสในชุดควบคุมทุกชุดทำกาวาค่าที่กำหนดไว้ในการออกแบบ นั้นคือ ต้องใช้ลวดที่มีชนิดโลหะขึ้นกว่าเดิม

ขอเสนอแนะเพิ่มเติม

การออกแบบหน้าแปลงแรงดันคงที่ เพื่อใช้แก้มัญหาแรงดันเปลี่ยนแปลงนี้ ในทางปฏิบัติอาจกระทำได้ 2 วิธี คือ

ก. ออกแบบหน้าแปลงที่มีค่าพิกัดกำลังเป็นกลาง ๆ (เช่น 300, 500, 1000 หรือ 2000 วีโอด. เป็นต้น) และเลือกໂอลเคลือกลุ่มของໂอลเคลาท์กับหน้าแปลงภายหลัง

ข. กำหนดໂอลที่จะใช้กับหน้าแปลงให้แน่นอนลงไว้ก่อน แล้วออกแบบหน้าแปลงชั้นไข้กับໂอลนั้น ๆ โดยเฉพาะ

รุ่งทั้ง 2 วิธีนี้ จะได้รับผลแทบทั้งกัน กล่าวคือ วิธีแรกสามารถทำได้ง่าย และเป็นวิธีที่ใช้ลิดในรูปการคำนวณ แต่วิธีนี้ประสิทธิภาพของหน้าแปลงจะต่ำกว่าที่ควรเนื่องจากจำเป็นต้องจัดໂอลเคลือกลุ่มของໂอลให้พอเหมาะสมกับพิกัดกำลังของหน้าแปลงที่มีอยู่ ซึ่งส่วนมากจะเลือกค่าໂอลที่เท่ากันพอถูกของหน้าแปลงให้มาก นอกจากนั้นໂอลที่เป็นกลุ่มอาจใช้ไม่พร้อมกันตลอดเวลา ทำให้การปรับ P.F. รวมของໂอลให้เป็น unity ได้ยากขึ้น กล่าวคือ ต้องใช้วิธีแยกอยู่ปั้น P.F. ของໂอลทุกตัวที่ต้องอยู่กับหน้าแปลง วิธีที่ 2 ถ้าออกแบบหน้าแปลงตามวิธีนี้ ประสิทธิภาพของหน้าแปลงจะมีค่าสูงสุดจริง ๆ จึงเห็นว่า การออกแบบหน้าแปลงที่คืนนั้น ผู้ออกแบบควรออกแบบชั้นไข้กับໂอลเป็นราย ๆ ไปเท่านั้น