



## สร้างหม้อแปลงต้นแบบเพื่อศึกษา

จากแนวคิดดังกล่าวแล้วในบทที่ 1 จึงได้ทำการสร้างหม้อแปลงต้นแบบขึ้นศึกษา โดยมีจุดประสงค์เพื่อหาข้อมูลเพิ่มเติมและศึกษาการทำงานของมันอย่างแท้จริงในการศึกษาครั้งนี้ได้สร้างหม้อแปลงขนาด 500 วัตต์. ชั้นทดสอบ ซึ่งหลักการทำงานของหม้อแปลงในขณะไม่ต่อโหลดเป็นไปตามสมมติฐานที่กล่าวไว้ แต่ขณะต่อโหลดตามพิกัด ยังไม่สามารถรักษาระดับแรงดันให้คงที่ตามที่กำหนดได้ จึงได้ทดลองเปลี่ยนตัวแปรที่สำคัญของหม้อแปลง เพื่อหาข้อสรุปอีกครั้งหนึ่ง คงจะกล่าวโดยละเอียดในบทที่ 3 จากการเปลี่ยนตัวแปรต่าง ๆ เหล่านี้จึงสามารถสร้างเป็นหม้อแปลงแรงดันคงที่ ที่มีคุณสมบัติตรงตามวัตถุประสงค์ได้

### โครงสร้างและหลักการทํางานของหม้อแปลงแรงดันคงที่

โครงสร้าง หม้อแปลงแรงดันคงที่ประกอบขึ้นจากแกนเหล็กและขดลวด ตามหลักการของหม้อแปลงทั่วไป แต่มีส่วนสำคัญที่แตกต่างจากหม้อแปลงธรรมดา คือ ต้องแยกวงจรแม่เหล็กออกเป็น 2 วงจร ทั้งนี้เพื่อไม่ให้ฟลักซ์แม่เหล็กของเอาต์พุตเกี่ยวข้องกับฟลักซ์ของอินพุตและต้องให้ฟลักซ์แม่เหล็กทำงานในช่วงอิมิตัว ดังนั้นโครงสร้างของหม้อแปลงชนิดนี้ จึงประกอบด้วยส่วนสำคัญคือ

#### 1. แกนเหล็ก

1.1 แกนเหล็กหลัก ประกอบขึ้นจากเหล็กแผ่น E, I เหมือนแกนหม้อแปลงธรรมดา แต่มีขนาดยาวกว่า

1.2 แกนเหล็กแบ่งฟลักซ์ เป็นเหล็กแผ่นชนิดเดียวกับแกนเหล็กหลัก  
ตัดเป็นรูปตัว I สอดคั่นระหว่างขลวดอินพุตกับเอาต์พุต โดยให้มีช่องอากาศที่  
เหมาะสมระหว่างคานคอดานของแกนเหล็กหลัก

## 2. ขลวด

2.1 ขลวดอินพุต ( $N_1$ ) เป็นขดที่ไซ้ต่อกับแหล่งจ่ายภายนอกและมีความ  
สำคัญมาก เพราะความเหมาะสมของฟลักซ์ในวงจรขึ้นอยู่กับจำนวนรอบของขดนี้

2.2 ขดรักษาสภาพแรงดัน ( $N_c$ ) เป็นขดที่ช่วยให้ฟลักซ์ของเอาต์  
พุตอิ่มตัวได้เร็วกว่าปกติ และทำให้แรงดันเอาต์พุตคงที่ในขณะที่ต่อโหลด

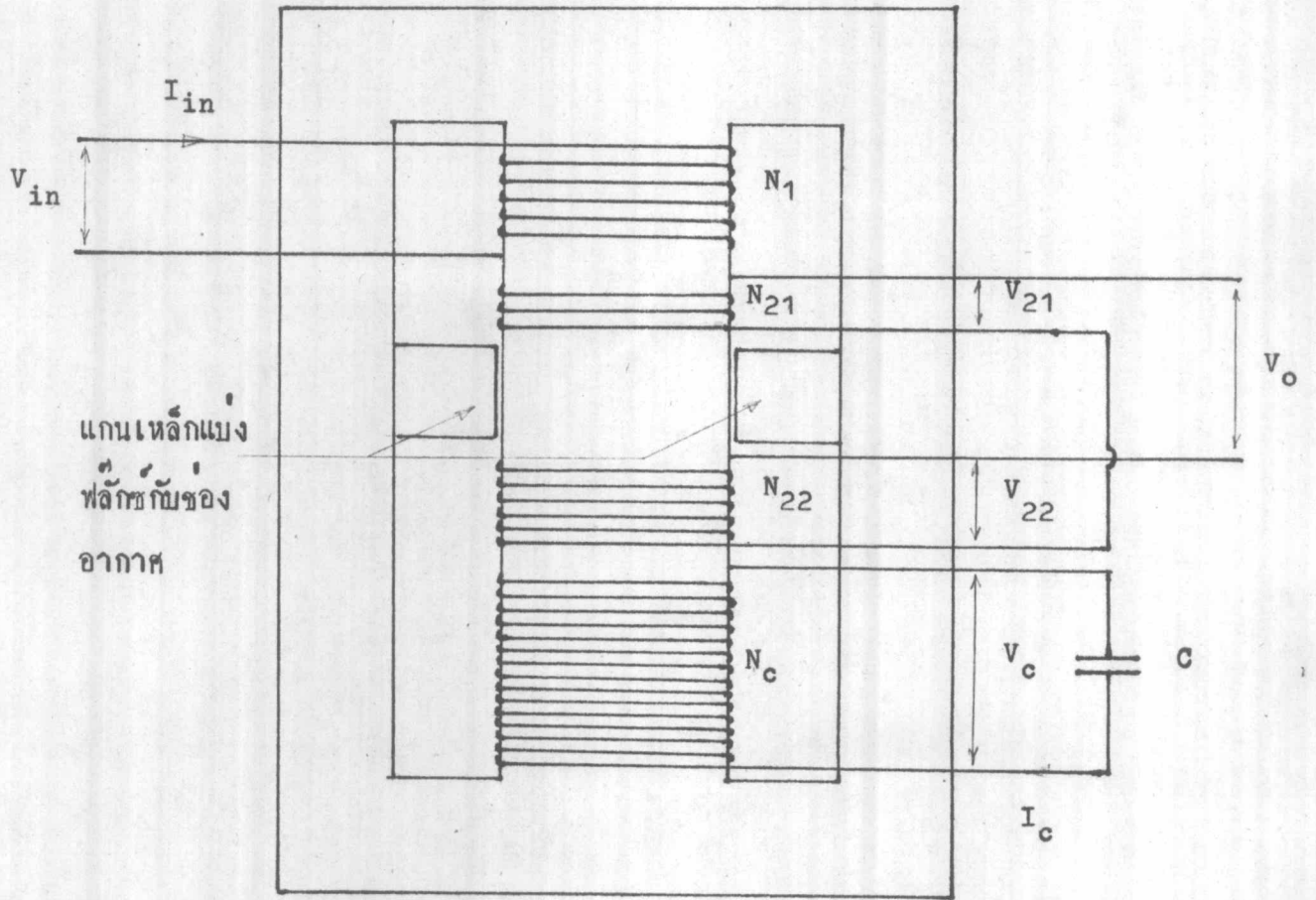
2.3 ขดเอาต์พุต ( $N_{22}$ ) เป็นขดที่จะนำพลังงานออกไปใช้ และมี  
แรงดันเกือบคงที่ขณะที่แปรแรงดันอินพุต

2.4 ขดหักล้างแรงดัน ( $N_{21}$ ) เป็นขดที่ไซ้หักล้างแรงดันส่วนเกิน  
ออกจากขดเอาต์พุต เพื่อให้แรงดันเอาต์พุต ( $V_o$ ) มีค่าคงที่จริง ๆ

### ตำแหน่งการวางขลวดและคอร่วงจร

ดังที่กล่าวมาแล้วว่า หม้อแปลงแรงดันคงที่ ต้องสอดแกนเหล็กแบ่งวงจรที่มี  
ช่องอากาศระหว่างขลวดอินพุตกับเอาต์พุตให้แยกจากกัน ดังนั้นแกนหม้อแปลงจึงมีความยาว  
มากกว่าหม้อแปลงธรรมดา สำหรับตำแหน่งการวางขลวดและคอร่วงจร แสดงไว้ดังรูปที่

2.1



รูปที่ 2.1 ตำแหน่งการวางขดลวดและต่อวงจร



## หน้าที่สำคัญของส่วนประกอบในวงจร

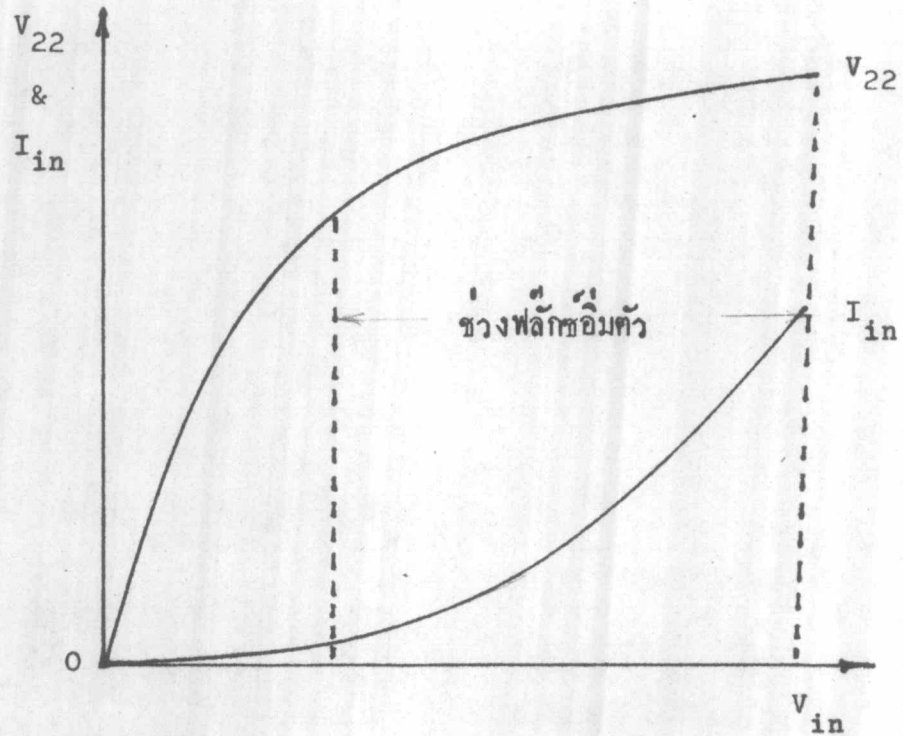
1. แกนเหล็กหลัก ใช้เป็นทางเดินของฟลักซ์แม่เหล็ก ขณะที่ฟลักซ์ยังไม่อิ่มตัว เกือบจะกล่าวได้ว่าปริมาณฟลักซ์ทั้งหมดเดินเฉพาะในแกนเหล็กส่วนนี้เท่านั้น แต่ขณะที่ฟลักซ์อิ่มตัว มันสามารถเดินผ่านแกนเหล็กแบ่งฟลักซ์ที่มีช่องอากาศได้ เนื่องจากค่าความซึมซาบของเหล็ก ( $\mu$ ) ลดลง จึงทำให้ฟลักซ์ถูกแยกออกเป็น 2 วงจรระหว่างอินพุตกับเอาต์พุต แต่อย่างไรก็ตามฟลักซ์ทั้ง 2 นี้ จะไม่สามารถแยกกันได้อย่างอิสระ เนื่องจากฟลักซ์ทางคานเอาต์พุตเกิดขึ้นจากฟลักซ์ทางอินพุต ดังนั้นความสัมพันธ์จึงซับซ้อนมาก
2. แกนเหล็กแบ่งฟลักซ์ ทำหน้าที่แยกฟลักซ์ออกเป็น 2 วงจร ขณะที่ฟลักซ์อิ่มตัว สำหรับพื้นที่หน้าตัดของแกนเหล็กแบ่งฟลักซ์ ควรน้อยกว่าพื้นที่ซาของแกนเหล็กหลัก เพื่อไม่ให้หม้อแปลงมีขนาดยาวเกินไป และทำให้แกนเหล็กแบ่งฟลักซ์มีช่องอากาศด้วย ก็เพื่อให้แกนนี้มีค่ารีลัคแตนซ์ (Reluctance) สูง ในการเปลี่ยนแปลงพื้นที่หน้าตัดของแกนเหล็กแบ่งฟลักซ์ ทำให้ค่ารีลัคแตนซ์เปลี่ยนแปลงน้อยกว่าการปรับระยะห่างของช่องอากาศมาก
3. ขดอินพุต ( $N_1$ ) เป็นขดที่รับพลังงานไฟฟ้าจากภายนอกเพียงขดเดียว ดังนั้นในการออกแบบเพื่อให้ฟลักซ์อิ่มตัวที่แรงดันค่าใด จึงต้องสัมพันธ์กับจำนวนรอบของขดลวดขดนี้
4. ขดรักษาสภาพแรงดัน ( $N_c$ ) เป็นขดที่พันด้วยจำนวนรอบสูง และต่อคาปาซิเตอร์ ( $C$ ) ที่มีค่าเหมาะสมคร่อมไว้ จึงมีกระแส  $I_c$  ไหลในวงจรเหมือนหม้อแปลงต่อโหลด กระแสที่ไหลผ่านขดนี้จะให้แอมแปร์ - เทอน ( $I_c N_c$ ) สูง จนกระทั่งฟลักซ์  $\phi_c$  ในวงจรถึงจุดอิ่มตัวเร็วกว่าปกติ และสามารถไหลผ่านช่องอากาศได้ ทำให้ฟลักซ์แยกจากกันเป็น 2 วงจร

5. ขดเอาต์พุต ( $N_{22}$ ) ขดลวดชุดนี้จะพันทับอยู่ด้านบนเกี่ยวกับขดรีกษาสภาพแรงดัน ดังนั้นแรงดันของขดนี้จะแปรตามฟลักซ์  $\phi_c$  นี้ได้ว่ามีค่าเกือบคงที่ ขดลวดชุดนี้จะพันจำนวนรอบไม่สูงนัก เมื่อเทียบกับ  $N_c$  เพื่อให้ค่าอิมพีแดนซ์ ( impedance ) ภายในขดต่ำ ซึ่งจะทำให้แรงดันเรกกูเลชัน ( Voltage Regulation ) ที่ขึ้น

6. ขดหักล้างแรงดัน ( $N_{21}$ ) ขดลวดชุดนี้พันทับอยู่ทางด้านเกี่ยวกับขดอินพุตแต่มีรอบต่ำ ต้องการให้แรงดันที่ได้จากขดนี้แปรตามอินพุต แต่มีจุดประสงค์ให้หักล้างแรงดันส่วนเกินออกจากขดเอาต์พุต เพื่อให้แรงดันเอาต์พุต ( $V_o$ ) มีค่าคงที่จริง ๆ เนื่องจากขดลวดชุดนี้คือขั้ว ( Polarity ) ส่วนกับขดเอาต์พุต ดังนั้นขณะที่หม้อแปลงค่อโหลด กระแสไหลจะสร้างให้ออมแปร์ - เทอน ของชุดนี้ เสริมกับอมแปร์ - เทอนของอินพุต ดังนั้นขดหักล้างแรงดันจึงเท่ากับทำหน้าที่ลดพลังงานที่จะรับจากภายนอกให้น้อยลงขณะค่อโหลดอีกด้วย

### ลักษณะการทำงานของหม้อแปลงแรงดันคงที่

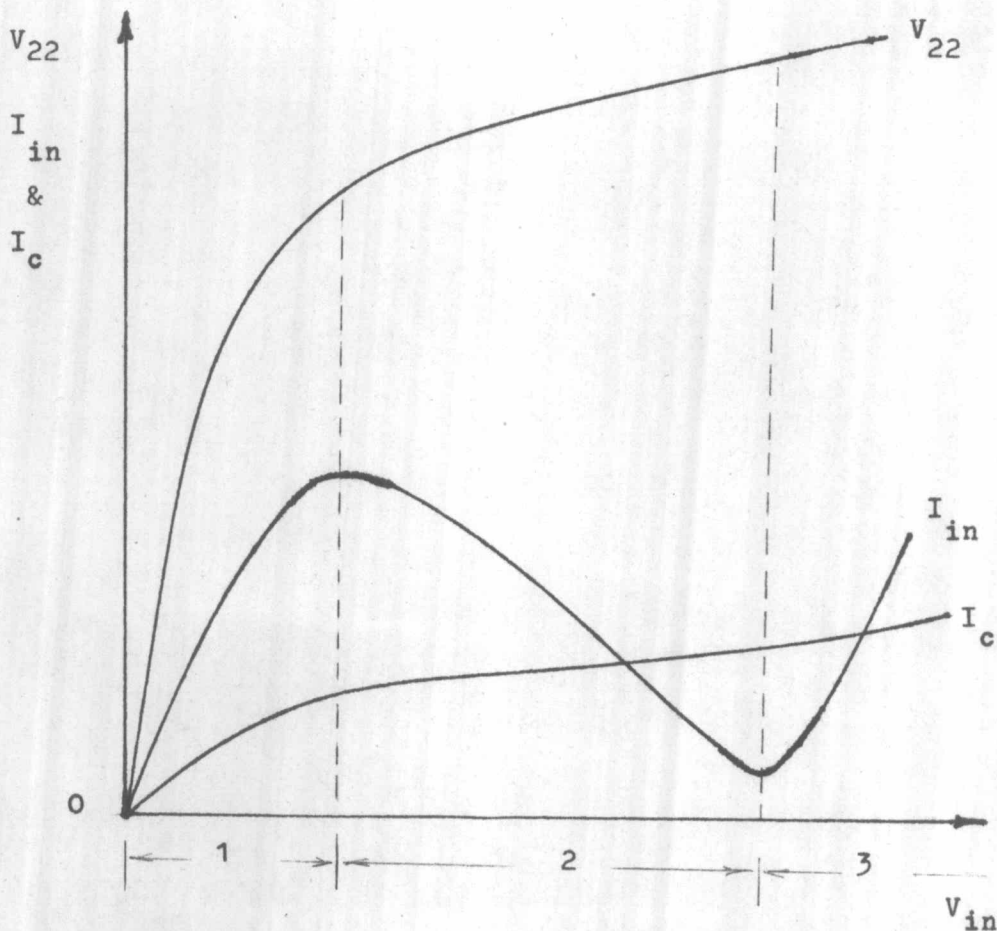
จากรูปที่ 2.1 ถ้าปลดคาปาซิเตอร์ ( c ) ออกจากวงจร และศึกษาการทำงานจะพบว่า เมื่อแปรแรงดันอินพุต โดยเริ่มต้นจากศูนย์ จะมีฟลักซ์  $\phi_{in}$  ไหลในแกนเหล็กเกือบเหมือนหม้อแปลงธรรมดา ทั้งนี้เนื่องจากรีลัคแทนซ์ ( Reluctance ) ของแกนเหล็กต่ำมาก เมื่อเทียบกับรีลัคแทนซ์ของแกนเหล็กแบ่งฟลักซ์ที่มีช่องอากาศ อย่างไรก็ตามจะมีฟลักซ์บางส่วนรั่ว ( leak ) ผ่านช่องอากาศได้บ้าง แต่ในทางปฏิบัติไม่ควรให้ผ่านได้เกิน 0.5 % เพราะจะทำให้แรงดันเรกกูเลชัน ( Voltage Regulation ) ต่ำลง ดังนั้นแรงดันเอาต์พุต ( $V_{22}$ ) ในช่วงนี้จะแปรตรงกับอินพุต แต่ภายหลังจากที่ฟลักซ์อิ่มตัวแล้ว ค่ารีลัคแทนซ์ของแกนเหล็กจะเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็ว ทำให้อัตราส่วนของฟลักซ์ที่แยกผ่านช่องอากาศสูงขึ้น ดังนั้นแรงดันที่ขดเอาต์พุตจึงเพิ่มขึ้นน้อย เมื่อเทียบกับอัตราเดิมดังรูปที่ 2.2



รูปที่ 2.2 แรงดัน  $V_{22}$  และกระแส  $I_{in}$  ขณะปลอก C ออกจากขด  $N_c$

ความลาด ( Slope ) ของ  $V_{22}$  ในช่วงฟลักซ์อิ่มตัวจะมากหรือน้อย ขึ้นอยู่กับระยะห่างของช่องอากาศ ถ้าช่องอากาศแคบ  $V_{22}$  จะลาดลงมากกว่าของอากาศกว้าง สำหรับกระแส  $I_{in}$  นั้น ถ้าฟลักซ์ยังไม่อิ่มตัวจะมีขนาดค่ามาก แต่ภายหลังเมื่อฟลักซ์อิ่มตัวแล้ว จะมีค่าสูงขึ้นอย่างรวดเร็ว

ถ้าต่อคาปาซิเตอร์ ( c ) ดังในรูปที่ 2.1 แล้วเริ่มแปรค่าแรงดันอินพุตบ้าง จะพบว่าแรงดันเอาต์พุตครั้งใหม่มีรูปร่างเหมือนเดิม แต่ขนาดจะสูงกว่าเดิม ทั้งนี้เนื่องจากกระแส  $I_c$  ในวงจร จะสร้างแอมแปร์ - เทอน (  $I_c N_c$  ) ขึ้นในขดรีดิวสภาพแรงดัน ทำหน้าที่เป็นแหล่งจ่ายฟลักซ์  $\phi_c$  ขึ้นอีกจุดหนึ่ง ทำให้ฟลักซ์ในวงจรเอาต์พุตถึงจุดอิ่มตัวเร็วขึ้น ความสัมพันธ์ระหว่าง  $V_{22}$ ,  $I_{in}$ ,  $I_c$  กับ  $V_{in}$  อาจแสดงได้ดังรูปที่ 2.3



รูปที่ 2.3 แรงดัน  $V_{22}$  กระแส  $I_{in}$  และกระแส  $I_c$  ขณะต่อ C ครอบชุด  $N_c$

โค้ง ( curve ) ที่ได้จากรูปที่ 2.3 เกิดจากการต่อ C ครอบชุด  $N_c$  ซึ่งอาจแบ่งการอธิบาย ลักษณะการทำงานออกได้เป็น 3 ช่วง คือ

ช่วงที่ 1 เนื่องจากชุด  $N_c$  ในวงจร ทำหน้าที่เหมือนขดทุติยภูมิ ( secondary winding ) ของหม้อแปลงค้ำยขดหนึ่ง โดยมีคาปาซิทีฟ โหลด ( capacitive load )  $X_c$  ต่ออยู่ประจำ ในทางปฏิบัติค่ามิวชวล รีแอกแทนซ์ ( mutual reactance ) ของชุด  $N_c$  ( $X_{Lc} = \omega M_c$  ) สูงกว่า  $X_c$  มาก ประมาณ 8 - 10 เท่า และขณะที่แปรแรงดันอินพุท กระแส  $I_c$  ในวงจรจะล่าหลัง ( lagging ) แรงดัน  $E_c$  เกือบ  $90^\circ$  ดังนั้นแอมแปร์ - เทอน  $I_c N_c$  จะสร้างฟลักซ์  $\phi_c$  ขึ้นต่อต้าน  $\phi_{in}$  ตามกฎของเลนซ์ ( Lenz's law ) ทำให้กระแส  $I_{in}$  เพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วในขณะที่แปรแรงดันอินพุทช่วงนี้ แต่เนื่องจากรอบของ  $N_c$  สูงมาก จึงทำให้ฟลักซ์  $\phi_c$  ถึงจุดอิ่มตัวได้เร็ว และแยกไหลผ่านช่อง



อากาศของแกนเหล็กแบ่งฟลักซ์ได้ เป็นอิสระจากฟลักซ์  $\phi_{in}$  แต่ตามความเป็นจริงฟลักซ์สองส่วนนี้มีความซับซ้อนมาก ไม่สามารถแยกจากกันได้โดยสิ้นเชิง เพราะต้องอาศัยซึ่งกันและกันอยู่ แต่ผลที่มีต่อกันน้อยจนคู่ประหนึ่งแยกจากกันได้ ขณะนี้แรงดันในขดเอาท์พุท ( $v_{22}$ ) จะแปรตามฟลักซ์  $\phi_c$  เท่านั้น สำหรับกระแส  $I_c$  ที่ไหลในวงจร ถ้าละทิ้งค.ต.ท. ภายในขดลวด (ที่มีค่าน้อย) ออก ขนาดของกระแสจะขึ้นอยู่กับผลหารของแรงดัน  $v_c$  และคาร์รีแอกแทนซ์  $X_{Lc} - X_c$  ของวงจร

ภายหลังจากฟลักซ์ในแกนเหล็กอิ่มตัวแล้ว ค่าความซึมซาบของแกนเหล็ก ( $\mu$ ) จะลดลงอย่างรวดเร็ว จึงทำให้ค่ามิวขด รีแอกแทนซ์ (mutual reactance) ของขด  $N_c$  ลดลงตามด้วย จนกระทั่ง  $X_{Lc} = X_c$  พอดี จะเกิดสภาวะรีโซแนนซ์ (Resonance) ขึ้นในวงจร  $L - C$  ซึ่งตรงกับกระแส  $I_{in}$  มีค่าสูงสุด และ  $v_{22}$  ก็เริ่มโค้งงอที่จุดนี้ ดังรูปที่ 2.3

ช่วงที่ 2 เมื่อยังคงแปรค่าแรงดันอินพุทต่อไป ค่า  $\mu$  ของแกนเหล็กจะลดลงเรื่อย ๆ ทำให้  $X_{Lc} < X_c$  ซึ่งการเปลี่ยนแปลงนี้จะเกิดขึ้นโดยฉับไว ทำให้กระแส  $I_c$  เปลี่ยนเป็นตรงข้ามทันทีทันใด กลายเป็นนำหน้า (leading) แรงดัน  $v_c$  เกือบ  $90^\circ$  และฟลักซ์  $\phi_c$  ก็จะกลับทิศตามด้วย กลายเป็นเสริมกับฟลักซ์  $\phi_{in}$  ที่ส่งมาจากอินพุท ดังนั้นกระแส  $I_{in}$  จึงค่อย ๆ ลดลง แต่การที่ฟลักซ์ในวงจรม้วนตัวนั้นยอดคลื่นของฟลักซ์จะถูกตัดออกไม่เป็นไซน์ (sine) เหมือนก่อน ความเพี้ยนของคลื่นฟลักซ์จะมากขึ้นเรื่อย ๆ ตามการแปรแรงดันอินพุทและส่งผลให้คลื่นแรงดัน  $v_{22}$  เพี้ยนด้วย เมื่อวิเคราะห์จากสมการฟูเรียร์ (Fouries) จะพบว่ามีความถี่สูงเข้ามาปะปน และคลื่นเหล่านี้จะขยายขนาดสูงขึ้น ตามการแปรของแรงดันอินพุท ทำให้ค่ามิวขด รีแอกแทนซ์ ( $X_{Lc}$ ) ของขด  $N_c$  ค่อย ๆ มีค่าสูงขึ้นอีกครั้งหนึ่ง และพร้อม ๆ กันค่า  $X_c$  ก็จะมีค่าลดลง ดังนั้นเมื่อแปรค่าแรงดันอินพุทไปถึงค่าหนึ่ง จะทำให้  $X_{Lc} = X_c$  เป็นครั้งที่ 2 หรือเกิดรีโซแนนซ์ ขึ้นในวงจรอีกครั้งหนึ่ง ซึ่งตรงกับกระแสอินพุท ( $I_{in}$ ) มีค่าต่ำสุด ในทางปฏิบัติต้องพยายาม



เลือกค่า  $c$  ให้เหมาะสม เพื่อให้จุดรีโซแนนซ์เกิดที่ค่าพิกัดแรงดัน (rated voltage) พอดี เพราะจะทำให้การสูญเสียในขดลวด (Cu. Loss) มีค่าต่ำสุด และประสิทธิภาพของหม้อแปลงจะดีขึ้น

ช่วงที่ 3 เมื่อถึงจุดรีโซแนนซ์ครั้งที่ 2 แล้ว ถ้าแปรแรงดันอินพุตต่อไปอีก จะทำให้ค่า  $x_{Lc} > x_c$  เนื่องจากผลของฮาร์โมนิกส์ (harmonics) ค้างกล่าว ซึ่งทั้งกระแส  $I_c$  และฟลักซ์  $\phi_c$  จะเปลี่ยนเป็นตรงข้ามอีกครั้งหนึ่ง (ถ้าหลังแรงดัน  $E_c$ ) การที่ฟลักซ์  $\phi_c$  เปลี่ยนทิศทางจะเกิดต่อต้านกับฟลักซ์  $\phi_n$  อีก เป็นครั้งที่ 2 ดังนั้น ในช่วงนี้กระแสอินพุต ( $I_{in}$ ) จะเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็ว

คังรูปที่ 2.3