

## บทที่ 7

### สรุปผลและขอเสนอแนะ

#### 7.1 คำนำ

จากผลการทดลองซึ่งแสดงไว้ในบทที่ 5 เราอาจสรุปผลการศึกษาวัดท้าวไปโดยแบ่งออกเป็น 3 ส่วนคือ

- ก. ตัวคูณสัญญาณของฮอลล์
- ข. วงจรขยายสัญญาณวัด
- ค. ค่าความเที่ยงตรงของฮอลล์เอฟเฟกต์วัดที่ทรานส์ดิวเซอร์

นอกจากนี้จะกล่าวถึงปัญหาในการดำเนินการทดลองวิจัย และขอเสนอแนะเป็นแนวทางในการแก้ปัญหาและพัฒนาที่จะมีต่อไป

#### 7.2 วงจรตัวคูณสัญญาณของฮอลล์

วงจรตัวคูณสัญญาณที่ออกแบบมาให้ผลการทดลองเป็นที่น่าพอใจตามจุดมุ่งหมายที่วางไว้ ดังผลสรุปจากการทดลองดังนี้คือ

ค่าเฟสขั้วที่	: $+ 2^\circ$ ในย่านความถี่ 0 - 1,500 Hz
ความคลาดเคลื่อนเชิงเส้น	: $\pm 1.65\%$ ตลอดช่วงการทางานทั้ง DC และ AC รูปคลื่นไซน์ 50 Hz ( ที่อุณหภูมิ $25^\circ\text{C}$ )
ผลของอุณหภูมิต่อสัญญาณเอาท์พุท	: $\pm 0.28\%$ ที่อุณหภูมิ 20 - $70^\circ\text{C}$ ( $I_c = 10\text{ mA}$ , $B = 0.05\text{ T}$ )

### 7.3 วงจรขยายสัญญาณวัด

จากการทดลองพบว่ามีคุณลักษณะดังนี้คือ

อัตราขยายเชิงเส้น	: ความคลาดเคลื่อนเชิงเส้น $\pm 0.47\%$ ในย่านความถี่ 0 - 1,500 Hz
ผลของอุณหภูมิต่อสัญญาณเอาพุท	: $\pm 0.30\%$ ที่ 20 - 70 °C

### 7.4 ค่าความเที่ยงตรงของฮอลล์เอฟเฟกต์ทรานสดิวเซอร์

ย่านวัด 230 โวลท์

DC	: $\pm 0.26\%$
AC 50 Hz 100 % PF	: $\pm 0.13\%$
80 % PF LEAD/LAG:	$\pm 0.18\%$
60 % PF LEAD/LAG:	$\pm 0.33\%$ ( ที่อุณหภูมิ 25 - 40 °C )

ย่านวัด 115 โวลท์

DC	: $\pm 0.24\%$
AC 50 Hz 100 % PF	: $\pm 0.17\%$ ( ที่อุณหภูมิ 25 - 40 °C )
ความคลาดเคลื่อนจากผลของอุณหภูมิ:	$\pm 0.28\%$ ที่ 20 - 70 °C

### 7.5 ปัญหาในการดำเนินการวิจัย

ปัญหาสำคัญพบในการดำเนินการวิจัยอาจแบ่งเป็นข้อๆ ได้ดังนี้คือ

- ก. ข้อมูลเกี่ยวกับอุปกรณ์ฮอลล์เอฟเฟกต์ในเมืองไทยหาได้ยาก และหาฮอลล์เซ็นเซอร์เตอร์กต้องใช้เวลาในการหาแหล่งจำหน่าย และจัดซื้อจากต่างประเทศ

ข. อุปกรณ์บางอย่างที่จัดซื้อได้ภายในประเทศ มักไม่มีผลการทดสอบหรือรายละเอียดเกี่ยวกับคุณสมบัติของอุปกรณ์นั้นๆ เช่น แกนเฟอโรไรท์ที่ใช้ในการทดลอง ทำให้เกิดความยุ่งยากในการออกแบบ

ค. จากการทดลองพบว่าปัญหาสำคัญที่ก่อให้เกิดความคลาดเคลื่อนของวงจรรอานาล็อก โดยเฉพาะอย่างยิ่งวงจรมัลติเพลกซ์เซอร์ คือ ค่าความเที่ยงตรงของความต้านทานที่ใช้ ซึ่งค่าความเที่ยงตรงสูงสุดที่หาได้ภายในประเทศมีค่าเพียง  $\pm 1\%$  เท่านั้น

ง. การทดสอบและปรับเทียบอุปกรณ์ที่เกี่ยวข้องกับเครื่องมือวัดทางเครื่องมือวัดมาตรฐานไม่ได้ และประสบปัญหาเกี่ยวกับการควบคุมอุณหภูมิเมื่อต้องการทดสอบผลของอุณหภูมิที่มีต่ออุปกรณ์ทดสอบ

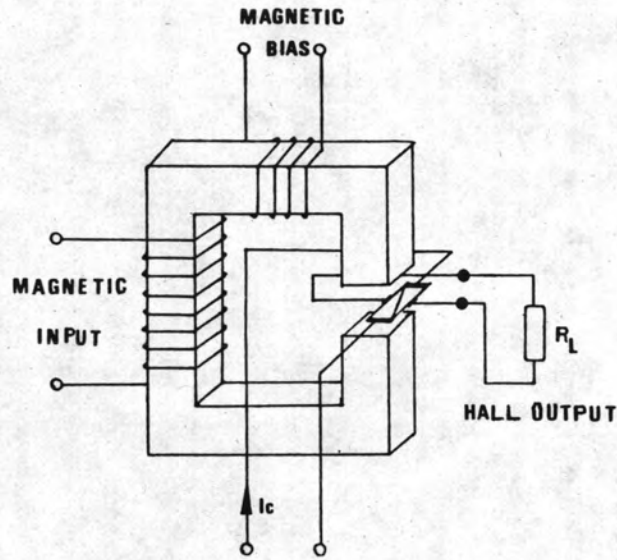
## 7.6 ข้อเสนอแนะ

จากผลการศึกษาการออกแบบสร้าง และ ทด สอบวง จร ยอลลเอฟ เฟอโรอิเล็กทริกสควเซอร์ ในวิทยานิพนธ์นี้ ผู้เขียนขอเสนอแนะบางประการ สำหรับผู้ที่สนใจจะศึกษา และ ศึกษานาวตศตรานสควเซอร์ที่ใช้หลักการของยอลลเอฟเฟอโรอิเล็กตรอน

ก. ในการออกแบบตัวคูณสัญญาณแบบยอลล ควรเลือกใช้ยอลลเป็นเนื้อเร เตอร์ที่ ทำจากสารกึ่งตัวนำของ InAs หรือ InAsP เพราะเหตุความค่าการเปลี่ยนแปลงสัมประสิทธิ์ เนื่องจากอุณหภูมิ และการเปลี่ยนแปลงค่าความต้านทานภายใน ( $\times 10$ ) ต่อการเปลี่ยนแปลงของสนามแม่เหล็กต่ำกว่า InSb ดังนั้นการชดเชยค่าความคลาดเคลื่อนเหล่านี้จึงทำได้ง่าย และได้ค่าความเที่ยงตรงสูงขึ้น

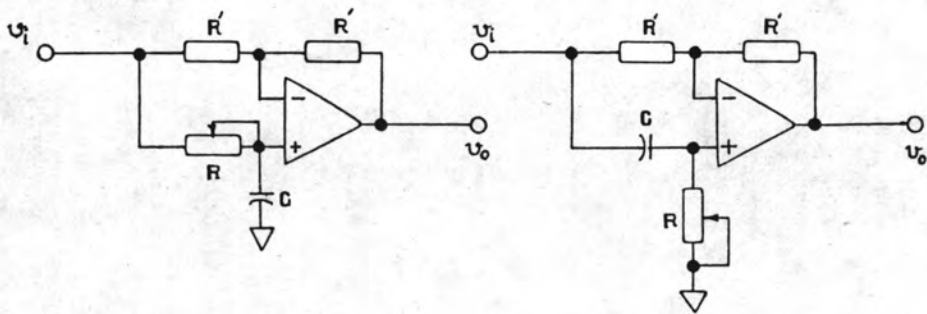
ข. การออกแบบวงจรมัลติเพลกซ์เซอร์ที่ใช้งานความถี่ต่ำ และต้องการค่า  $Q$  ของแกนสูง อาจจะต้องพิจารณาแกนเหล็กแผ่นซิลิกอนมาใช้ ซึ่งจะต้องประสบปัญหาความไม่เป็นเชิงเส้นของ B - H เคอร์ฟ ในช่วงเริ่มแรกของสนามแม่เหล็ก ( KNEE ) การแก้ปัญหาทำได้โดย ใช้สนามแม่เหล็กไบแอส ( MAGNETIC BIAS ) กับวงจรมัลติเพลกซ์เซอร์ให้เสถียร เพื่อให้อุปกรณ์กระแสแม่เหล็ก

นำสนามแม่เหล็กทำงานในช่วงที่เป็นเชิงเส้นของ B - H เคอร์ฟ ดังแสดงในรูปที่ 7.1<sup>(12)</sup>



รูปที่ 7.1 วงจรตัวคูณของฮอลล์ที่ใช้สนามแม่เหล็กไบแอสแก้ความไม่เป็นเชิงเส้นของสนามแม่เหล็ก

ค. ในการชดเชยเฟสขีฟท์เนื่องจากฮีสเทอรีซิสของแกนแม่เหล็ก สำหรับการนำไปใช้งาน ในย่านความถี่กำหนดแน่นอนเช่น 50 Hz เราอาจชดเชยค่าเฟสขีฟท์ได้โดยใช้วงจร TUNABLE ACTIVE FILTER ดังแสดงในรูปที่ 7.2 (a) และ 7.2 (ข)



รูปที่ 7.2 แสดงวงจร VARIABLE PHASE SHIFT ซึ่งอาจเตรียมการขยายต่อ

จากรูป

$$A_a = \frac{1 - j\omega R_c}{1 + j\omega R_c} \text{ และ } A_b = -A_a$$

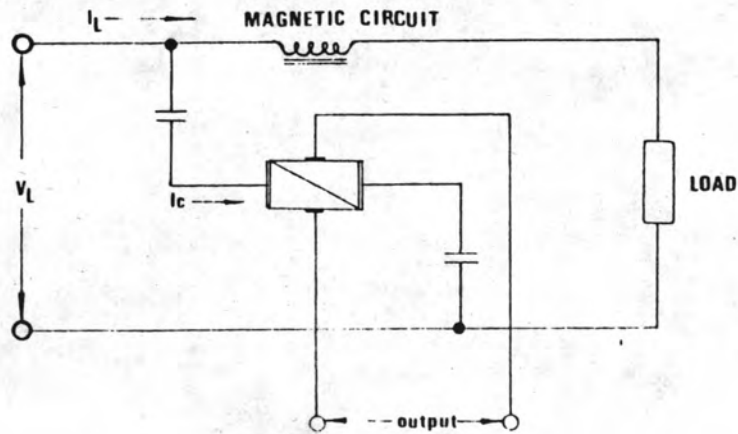
$$\varphi_a = -2 \tan^{-1} \omega R_c$$

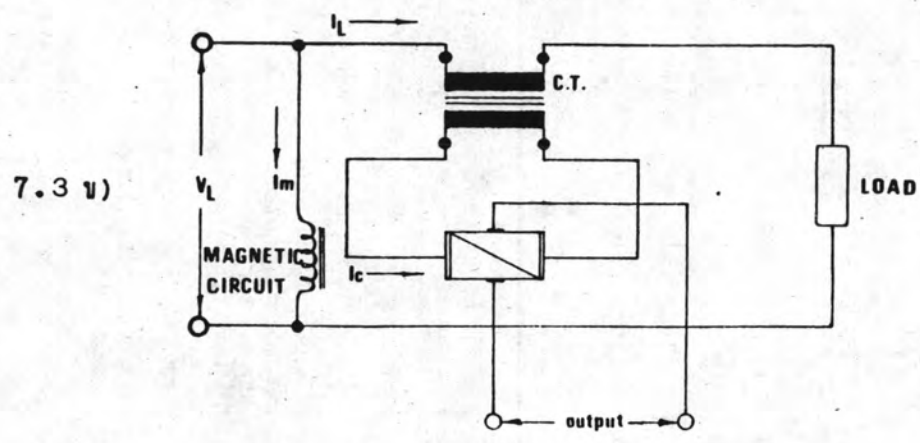
$$\varphi_b = -180^\circ + \varphi_a$$

ง. หม้อแปลงแรงดันที่ใช้ในการเคลื่อนเฟสของกระแส  $I_c$  ควรออกแบบให้ทำงานที่ความหนาแน่นฟลักซ์ต่ำ เพื่อป้องกันมิให้เกิดปัญหาการอิ่มตัว (SATURATION) ของแกน ซึ่งทำให้สูญเสียเพิ่มขึ้นไป และยังทำให้เกิดฟลักซ์รั่ว (LEAKAGE FLUX) จำนวนมากไปรบกวนวงจรข้างเคียงเช่นวงจรตัวคูณสัญญาณและวงจรขยายสัญญาณวัด ในทางปฏิบัติควรจัดให้มีฉากแม่เหล็ก (MAGNETIC SHIELD) กันโดยรอบหม้อแปลง

จ. จากหลักการของฮอลล์เอฟเฟกต์ในตัวต้านสควเซอร์ในหัวข้อ 3.4 เราอาจดัดแปลงตัวคูณสัญญาณเป็นวารทรานสควเซอร์ (VAR-TRANSDUCER หรือ REACTIVE POWER TRANSDUCER) ได้ ดังแสดงในรูป 7.2 ก) และ 7.2 ข)

7.3 ก)

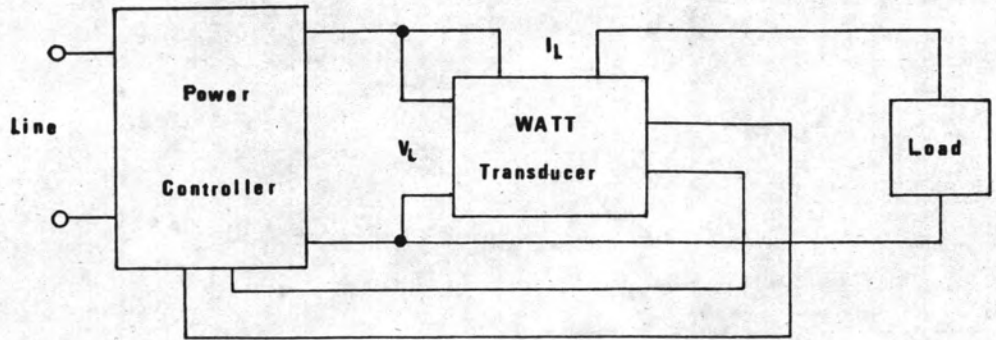




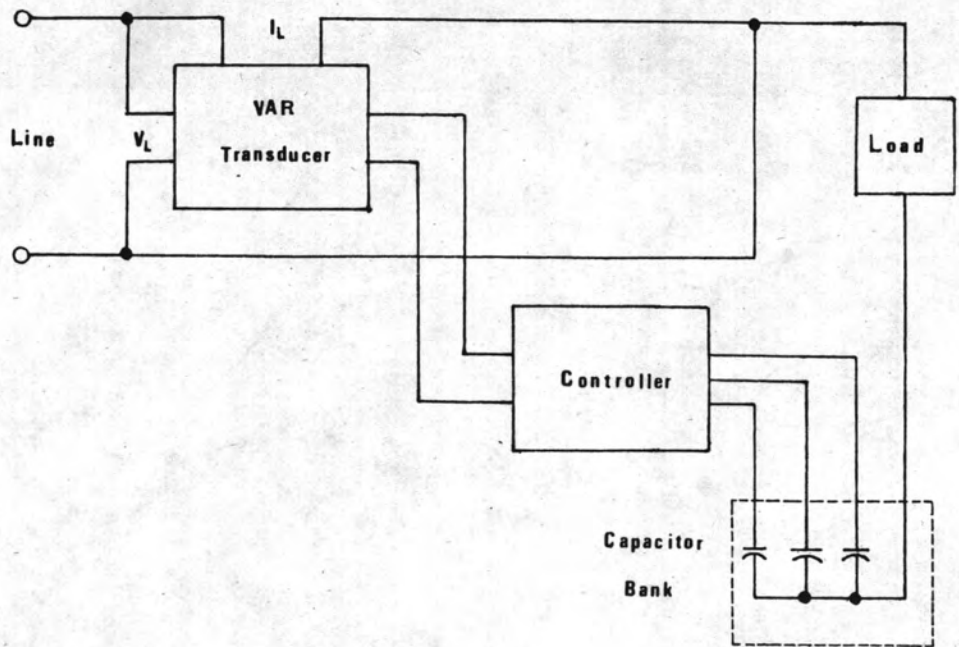
รูปที่ 7.3 แสดง HALL EFFECT VAR-TRANSDUCER 2 แบบ

จากรูปที่ 7.2 ก) เป็นวิธีการที่ง่ายที่สุด โดยการแทนหม้อแปลงแรงดันของวัดทรานสดิวเซอร์ด้วยคาปาซิเตอร์ซึ่งจะให้ค่าเฟสที่  $90^\circ$  หรือฉนวนการแยก ( ISOLATE ) เอาท์พุทออกจากแรงดันในสาย ก็อาจทำได้โดยให้แรงดันในสายจ่ายกระแส ให้กับวงจรสนามแม่เหล็ก จะทำให้เฟสที่พหุคูณ  $90^\circ$  เช่นเดียวกัน แล้วใช้หม้อแปลงกระแส ( CURRENT TRANSFORMER - C.T. ) ลดระดับกระแสลงมาจ่ายกระแส  $I_c$  ให้กับฮอลล์เอฟเฟกต์ในรูป 7.2 ข) ค่าที่ได้จากเอาท์พุทของฮอลล์ตามรูป 7.2 ก) และ 7.2 ข) ก็จะมาเป็น VAR ตามต้องการ

รูปที่ 7.3 และ 7.4 แสดงบล็อกไดอะแกรมของตัวอย่างการใช้งานด้านควบคุมของวัดทรานสดิวเซอร์ และวารทรานสดิวเซอร์ตามลำดับ (13)



รูปที่ 7.4 บล็อกไดอะแกรมแสดงการควบคุมกำลังไฟฟ้าด้วยตัวทรานสดิวเซอร์



รูปที่ 7.5 บล็อกไดอะแกรมแสดงการควบคุมค่าตัวประกอบกำลังด้วยตัวทรานสดิวเซอร์