

## บทที่ 2

### การวิเคราะห์เสถียรภาพเชิงไดนามิกของระบบไฟฟ้ากำลัง

#### 2.1 การวิเคราะห์เสถียรภาพเชิงไดนามิกของระบบไฟฟ้ากำลังโดยใช้สเตตสเปซ

เมื่อระบบไฟฟ้ากำลังถูกรบกวนด้วยสัญญาณขนาดเล็ก ระบบไฟฟ้าจะเปลี่ยนจุดทำงานจากเดิมเป็นจุดทำงานใหม่ ซึ่งโดยปกติแล้วจะไม่ต่างไปจากจุดทำงานเดิมมากนัก นั่นคือ ค่าตัวแปรต่าง ๆ ของระบบจะมีค่าไม่เปลี่ยนแปลงไปจากค่าเริ่มต้น ( $X_0$ ) มากนักและจะสามารถประมาณได้ว่าระบบไฟฟ้ากำลังทำงานอยู่ในช่วงแคบ ๆ ช่วงหนึ่ง ทำให้ระบบไฟฟ้ากำลังที่ทำงานแบบไม่เป็นเชิงเส้น (Nonlinear) สามารถแทนได้ด้วยระบบไฟฟ้าที่เป็นเชิงเส้น ซึ่งช่วยให้การวิเคราะห์ระบบสามารถทำได้ง่ายขึ้น

เมื่อพิจารณาสมการอนุพันธ์ (Differential Equation) ที่ใช้อธิบายการทำงานของระบบไฟฟ้ากำลังเมื่อตัวแปรของระบบมีการเปลี่ยนแปลงเล็กน้อยเป็นดังนี้ คือ<sup>[17]</sup>

$$X = X_0 + X_\Delta \quad (2.1)$$

โดย  $X_\Delta$  คือ การเปลี่ยนแปลงเล็ก ๆ ของ  $X$

ถ้าใช้การกระจายอนุกรมเทเลอร์ (Taylor Series Expansion) รอบ ๆ จุด  $X_0$  และเนื่องจากการพิจารณาในช่วงแคบ ๆ จึงละเลยผลของกำลัง (Degree) ที่มากกว่าหนึ่ง จะทำให้ประมาณสมการแบบไม่เชิงเส้นได้ด้วยสมการแบบเชิงเส้น ดังนั้นความเป็นไปในเชิงไดนามิกของระบบไฟฟ้ากำลัง จะสามารถอธิบายได้ด้วยกลุ่มของสมการอนุพันธ์อันดับหนึ่ง (First Order Differential Equation) ดังสมการ (2.2)

$$\dot{X}_\Delta = AX_\Delta + BU \quad (2.2)$$

โดยที่

$$X_\Delta = \text{เวกเตอร์ของตัวแปรสถานะ มิติ } (n \times 1)$$

$$\begin{aligned} \mathbf{A} &= \text{เมตริกซ์คงที่ มิติ } (n \times n) \\ \mathbf{B} &= \text{เมตริกซ์คงที่ มิติ } (n \times 1) \\ \mathbf{U} &= \text{เวกเตอร์ควบคุม มิติ } (n \times 1) \end{aligned}$$

สมการที่ (2.2) เป็นสมการเชิงอนุพันธ์ของระบบไฟฟ้า หรือเป็นสมการสถานะ (state equation) ของระบบไฟฟ้ากำลัง เพื่อความสะดวกจะละเลยเครื่องหมาย  $\Delta$  ดังนั้นสมการ (2.2) จะเขียนได้ดังนี้

$$\dot{\mathbf{X}} = \mathbf{A}\mathbf{X} + \mathbf{B}\mathbf{U} \quad (2.3)$$

สมาชิกของเมตริกซ์  $\mathbf{A}$  จะเป็นสัมประสิทธิ์ของตัวแปรซึ่งเกิดจากการประมาณค่าสมการอนุพันธ์แบบเชิงเส้น มีค่าขึ้นอยู่กับจุดทำงานเริ่มต้น ( $\mathbf{X}_0$ ) ของระบบไฟฟ้ากำลังและเป็นฟังก์ชันของอิมพีแดนซ์ของระบบไฟฟ้า ซึ่งสามารถพิจารณาได้ว่าเป็นค่าคงที่ในช่วงความถี่ของระบบไฟฟ้าที่กำลังพิจารณาอยู่

ดังนั้นในการหาสมการสถานะนั้นจึงจำเป็นต้องหาแบบจำลองของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าและระบบควบคุมอื่น ๆ ซึ่งได้แสดงรายละเอียดไว้ในบทที่ 3 โดยแบบจำลองทั้งหมดจะต้องปรับให้เป็นแบบจำลองชนิดเชิงเส้น และหาความสัมพันธ์แบบเชิงเส้นของแรงดันและกระแสของเครื่องกำเนิดไฟฟ้ากับอิมพีแดนซ์ของระบบไฟฟ้า จากนั้นจึงจะสามารถหาสมการสถานะของระบบไฟฟ้ากำลังได้ โดยแสดงรายละเอียดไว้ในบทที่ 4 ซึ่งจะสามารถสร้างสมการสถานะได้มากถึง 12 สมการต่อเครื่องกำเนิดไฟฟ้า<sup>[17,18]</sup>

การวิเคราะห์ว่าระบบไฟฟ้ากำลังมีเสถียรภาพเชิงไดนามิกหรือไม่นั้น จะสามารถวิเคราะห์ได้จากการพิจารณาค่าเฉพาะ (Eigenvalue) ของเมตริกซ์  $\mathbf{A}$  ซึ่งเป็นผลตอบสนองอิสระ (Free Response) ของสมการ (2.2) และเป็นราก (Root) ของสมการลักษณะ (Characteristic Equation) ของสมการ (2.2) ซึ่งโดยปกติค่าเฉพาะของระบบไฟฟ้ากำลังจะเป็นจำนวนเชิงซ้อน (Complex Number) ชนิดคู่สังยุค (Conjugate) และมีค่าไม่ซ้ำกัน เงื่อนไขที่จำเป็นอย่างหนึ่งของระบบที่มีเสถียรภาพคือส่วนตัวเลขจริง (Real Part) ของค่าเฉพาะต้องมีค่าเป็นลบ ยิ่งมีค่าเป็นลบมากจะทำให้ระบบยังมีเสถียรภาพดีขึ้นในกรณีที่มีค่าเฉพาะอย่างน้อยหนึ่งค่าหรือหลายค่าพร้อมกัน มีส่วนตัวเลขจริงเป็นบวกแสดงว่าระบบนั้นไม่มีเสถียรภาพ เมื่อมีสัญญาณรบกวนขนาดเล็กเกิดขึ้น จะทำให้เกิดออสซิลเลชันที่ไม่สามารถหน่วงได้จนทำให้ระบบไฟฟ้ากำลังเกิดความเสียหายได้<sup>[17,26]</sup>

## 2.2 การคำนวณหาค่าตัวแปรของอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์โดยวิธีต่าง ๆ

ตามที่ได้กล่าวมาแล้วในหัวข้อ 2.1 ว่า ถ้าค่าเจาะจงทุกค่ามีตัวเลขจริงเป็นลบระบบไฟฟ้ากำลังจะมีเสถียรภาพ ดังนั้นเพื่อเป็นการเพิ่มเสถียรภาพให้กับระบบไฟฟ้ากำลัง เครื่องกำเนิดไฟฟ้าในปัจจุบันจะมีอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์ติดตั้งมาด้วย โดยอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์จะสามารถปรับแต่งค่าตัวแปรได้ตามที่กำหนดไว้ในการออกแบบ เช่น ค่าอัตราขยาย ( $k$ ) และค่าคงตัวทางเวลา ( $t$ ) เมื่อติดตั้งอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์แล้วจะทำให้ระบบไฟฟ้ากำลังมีสมการสถานะที่เปลี่ยนแปลงไป นั่นคือ สมาชิกของเมทริกซ์  $A$  จะเปลี่ยนไป ซึ่งจะทำให้ค่าเจาะจงเปลี่ยนไปด้วย

ได้มีผู้เสนอวิธีการคำนวณหาค่าอัตราขยาย และค่าคงตัวทางเวลาเพื่อให้ได้ค่าเจาะจงตามที่ต้องการเอาไว้บ้างแล้วดังนี้

1. Fleming , Mohan , Parvatisam<sup>[18]</sup> ได้เสนอวิธีการคำนวณอย่างเป็นระบบและเป็นขั้นตอนเอาไว้แต่มีข้อเสียคือ ใช้การคำนวณเพื่อทำการติดตั้งอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์ได้ที่ละเครื่องซึ่งจะทำให้ค่าเจาะจงของระบบที่กำหนดเอาไว้ของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ที่ได้คำนวณและปรับค่าอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์ไว้แล้วมีความคลาดเคลื่อนไป เนื่องจากผลของการติดตั้งอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์ของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องอื่นๆถัดมา

2. Gooi , Hill , Mobarok , Thorne , Lee<sup>[12]</sup> ได้เสนอวิธีการคำนวณ โดยใช้หลักการของสัมประสิทธิ์ของแรงบิดของซิงโครไนซิงและการหน่วง (Synchronizing and Damping Torque Coefficient) ซึ่งจะได้ค่าเจาะจงตามที่กำหนดไว้ แต่ค่าเจาะจงที่คำนวณได้จะมีความแตกต่างจากค่าเจาะจงของระบบที่ต้องการ เนื่องจากค่าสัมประสิทธิ์การหน่วง (Damping Coefficient) ที่กำหนดในการคำนวณนั้น เป็นค่าภายในวงรอบเชิงกล (Inner Mechanical Loop) ของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าซึ่งไม่ใช่ค่าเจาะจงของระบบที่กำหนดอย่างแท้จริง

3. Lefebvre<sup>[22]</sup> ได้เสนอวิธีการคำนวณ โดยคำนึงถึงผลกระทบเชิงไดนามิก (Dynamic Interaction) ระหว่างเครื่องกำเนิดไฟฟ้าแต่ละเครื่องภายในระบบไฟฟ้ากำลัง ซึ่งจะได้ค่าเจาะจงตามที่กำหนดไว้ แต่ในการคำนวณต้องคำนวณหาเวกเตอร์เจาะจง (Eigen Vector) ก่อน แล้วจึงคำนวณหาค่าเจาะจงทำให้ในแต่ละวงรอบการคำนวณ (Iteration) นั้น ต้องใช้เวลานาน

4. Abe , Doi<sup>[20]</sup> ได้เสนอการคำนวณโดยใช้วิธีทางผลตอบเชิงความถี่ (Frequency Response Method) ในการกำหนดค่าเจาะจง ซึ่งทรานส์เฟอร์ฟังก์ชันของอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์จะหาได้โดยวิธี Least Square Approximation ค่าตัวแปรที่ได้นี้เหมาะกับการนำไปใช้ปรับตั้งอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์อย่างหยาบ ๆ เท่านั้น

5. Abe , Doi<sup>[21]</sup> ได้เสนอวิธีการคำนวณโดยใช้ความไวของค่าเจาะจง (Eigenvalue Sensitivity) ของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าทุกเครื่อง และใช้หลักการทางคณิตศาสตร์เพื่อหาค่าต่ำสุดของเพอร์ฟอร์แมนซ์อินเด็กซ์ (Performance Index) ของผลรวมของอัตราขยายของอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ทุกเครื่อง ซึ่งจะเลือกเครื่องกำเนิดไฟฟ้าที่ควรติดตั้งอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์และหาทรานเฟอร์ฟังก์ชันของอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ด้วย แต่การตั้งสมมติฐานที่ว่า การเปลี่ยนแปลงของค่าเจาะจงในโหมดของการแกว่งของกำลัง (Power Swing Eigenvalue) และผลตอบสนองเชิงความถี่ของอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์มีค่าน้อยมาก เป็นสมมติฐานที่ไม่สามารถใช้ได้ทุกสภาวะ

จะเห็นได้จากตัวอย่างข้างต้น วิธีการคำนวณที่เคยมีผู้เสนอเอาไว้ แม้ว่าจะมีข้อดี แต่ก็มีข้อบกพร่องบางอย่างอยู่ ดังนั้นในวิทยานิพนธ์ฉบับนี้จะเสนอวิธีการคำนวณ ซึ่งเป็นวิธีการซึ่งได้ลดข้อบกพร่องที่มีในวิธีการคำนวณแบบอื่น ๆ ดังนี้

1. จะทำการคำนวณค่าตัวแปรของสแตบิลไลเซอร์ทุกเครื่องในระบบไฟฟ้าออกมาพร้อมกัน ทำให้ไม่มีความคลาดเคลื่อนของค่าเจาะจงของระบบที่กำหนดเอาไว้ เนื่องจากตามวิธีการคำนวณในวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ จะได้จำนวนสมการเท่ากับจำนวนค่าตัวแปรของสแตบิลไลเซอร์ที่ต้องการคำนวณค่า ทำให้สามารถคำนวณค่าตัวแปรทั้งหมดออกมาได้เลยโดยไม่ต้องใช้วิธีการคำนวณหาค่าตัวแปรของอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ทีละเครื่อง

2. เป็นวิธีการคำนวณซึ่งสามารถเลือกใช้สัญญาณเข้า (Input Signal) ของสแตบิลไลเซอร์ได้ทุกชนิด เช่น เลือกให้เป็นความเร็วของโรเตอร์ กำลังที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าจ่ายออกไป ความถี่ไฟฟ้า ซึ่งผลก็คือสามารถนำไปใช้กับสแตบิลไลเซอร์ได้ทุกระบบ โดยแบบจำลองที่ใช้จะเป็นแบบจำลองที่ใช้กันตามปกติ<sup>[17,2]</sup> แต่ในวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ จะแสดงรายละเอียดและทำโปรแกรมคำนวณโดยเลือกเฉพาะในกรณีที่สัญญาณเข้าของอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ทุกเครื่องเป็นความเร็วของโรเตอร์เท่านั้น แต่ถ้าสัญญาณเข้าเป็นชนิดอื่นก็สามารถใช้หลักการเดียวกันในการคำนวณได้