

บทที่ 5

การคำนวณค่าตัวแปรของอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์

ในบทนี้จะแสดงถึงวิธีการในการคำนวณหาค่าตัวแปรของอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ เนื่องจากค่าเจาะจงของระบบไฟฟ้าที่กำหนดไว้ 1 ค่า จะสามารถสร้างสมการที่ใช้หาค่าตัวแปรของอุปกรณ์ของสแตบิลไลเซอร์ได้ 1 สมการ ซึ่งจะใช้คำนวณหาค่าตัวแปรได้ 1 ค่า จากแบบจำลองของอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ตามรูปที่ 4.2 โดยปกติแล้วค่า T_1 และ T_2 จะถูกกำหนดไว้เป็นค่าคงที่สำหรับอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์แต่ละเครื่อง^[18,21] ดังนั้นค่าตัวแปรของอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ที่จะถูกปรับให้ได้ค่าเจาะจงตามที่กำหนดไว้จะมี 2 ค่าคือ ค่าอัตราขยาย (k) และค่าสัมประสิทธิ์ทางเวลา (t) ทำให้สามารถกำหนดค่าเจาะจงได้ 2 ค่าต่ออุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ 1 เครื่อง ถ้าในระบบไฟฟ้ากำลังมีการติดตั้งอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ให้กับเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจำนวน m เครื่อง ก็จะสามารถกำหนดค่าเจาะจงได้ $2m$ ค่า

จากสเตทสเปซที่สามารถหาได้จาก บทที่ 4 ถ้าหาค่าเจาะจงของเมตริกซ์ A แล้ว ก็จะสามารถวิเคราะห์ได้ว่าระบบไฟฟ้ากำลังมีเสถียรภาพเชิงไดนามิกหรือไม่ตามที่กล่าวไว้แล้วในบทที่ 2 ถ้าระบบไม่มีเสถียรภาพตามที่ต้องการ ก็จะทำการกำหนดค่าเจาะจงใหม่แทนค่าเจาะจงเก่าที่ไม่ต้องการ แล้วทำการคำนวณหาค่าอัตราขยายและค่าสัมประสิทธิ์ทางเวลาของอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์แต่ละเครื่อง ซึ่งจากค่าตัวแปร k_i และ t_i ที่คำนวณได้ใหม่นี้ ถ้านำไปคำนวณหาเมตริกซ์ A ใหม่อีกครั้ง แล้วหาค่าเจาะจงของระบบออกมาใหม่ ก็จะเห็นได้ว่าระบบจะมีค่าเจาะจงใกล้เคียงตามที่ต้องการ

การแสดงวิธีการคำนวณในบทนี้ จะกำหนดให้ระบบเสมือนกับตัดอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ออกไปก่อน แล้วพิจารณาว่าเพิ่มอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ให้กับเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องใดๆ ซึ่งจะนำเอาสัญญาณจากเอาต์พุตของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องนั้นมาป้อนกลับเข้าไปเป็นสัญญาณควบคุม ดังนั้นตัวแปรสถานะ , เมตริกซ์ A และ เมตริกซ์ B ที่กำหนดไว้ใน บทที่ 4 ต้องตัดส่วนที่เกี่ยวข้องกับอุปกรณ์สแตบิลไลเซอร์ออกไปก่อน คือสมการสถานะจะประกอบด้วยเมตริกซ์ A ที่มีขนาด $(5n \times 5n)$, เมตริกซ์ B มีขนาด $(5n \times n)$ โดยที่ n คือจำนวนของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าในระบบ

$$\dot{X}(s) = A X(s) + B U(s) \quad (5.1)$$

เนื่องจากอุปกรณ์สเตปิลเซอร์ที่ใช้ในระบบไฟฟ้านั้นจะเป็นชนิดดีเซนทรไลซ์ ซึ่งจะเอาสัญญาณออกของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องใดก็ตามมาเป็นสัญญาณเข้าสำหรับอุปกรณ์สเตปิลเซอร์ ที่ติดตั้งที่เครื่องกำเนิดไฟฟ้าเครื่องนั้น^[4,6,7,8,9,17] ดังนั้น เมตริกซ์ $U(s)$ สามารถเขียนได้ดังนี้

$$U(s) = [U_1(s) \dots \dots \dots U_n(s)]$$

โดยที่

$$U_i(s) = H_i(s)Y_i(s) \quad (5.3)$$

$Y_i(s)$ = สัญญาณออกของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ที่เป็นสัญญาณเข้าของอุปกรณ์สเตปิลเซอร์

$H_i(s)$ = ทรานส์เฟอร์ฟังก์ชันของอุปกรณ์สเตปิลเซอร์ ตามสมการที่ (5.4)

$$H_i(s) = \{ sT_{1i} / (1 + sT_{1i}) \} * \{ k (1 + st_i)^2 / (1 + sT_{2i}) \}^2 \quad (5.4)$$

โดยทั่วไปแล้ว ค่า T_{1i} และ T_{2i} จะกำหนดมาให้ ดังนั้น ค่าตัวแปรที่จะทำการคำนวณหา คือ ค่า k_i และ t_i

แทนค่าสมการ (5.3) ใน (5.1) จะได้^[4]

$$\dot{X}(s) = A X(s) + B H(s)Y(s) \quad (5.5)$$

โดยที่

$$H(s) = \begin{bmatrix} H_1 & & 0 \\ & \ddots & \\ 0 & & H_n \end{bmatrix} \quad (5.6)$$

$$Y(s) = \begin{bmatrix} Y_1 \\ \vdots \\ Y_n \end{bmatrix} \quad (5.7)$$

เนื่องจาก

$$Y(s) = C(s) X(s) \quad (5.8)$$

จะได้

$$\dot{X}(s) = A X(s) + B H(s)C(s)X(s)$$

$$\dot{X}(s) = [A + B H(s)C(s)]X(s) \quad (5.9)$$

ดังนั้น ค่าเฉพาะของระบบจะหาได้จากสมการลักษณะ (characteristic equation)^[4,17,26]
ดังนี้

$$\det [sI - \{A + BH(s) C(s)\}] = 0 \quad (5.10)$$

ค่าเฉพาะที่ได้นี้ โดยปกติจะเป็นจำนวนเชิงซ้อนซึ่งใช้พิจารณาถึงเสถียรภาพเชิงไดนามิกของระบบโดยที่ค่าจริง (Real Part) ของค่าเฉพาะทุกค่าต้องเป็นค่าลบระบบจึงจะมีเสถียรภาพเชิงไดนามิก ยังมีค่าจริงลบมากแสดงว่าระบบมีเสถียรภาพมาก ดังนั้นเพื่อเป็นการเพิ่มเสถียรภาพเชิงไดนามิกให้แก่ระบบโดยการเปลี่ยนค่าเฉพาะงตัวที่สำคัญ ให้มีค่าที่ทำให้ระบบมีเสถียรภาพดีขึ้นตามที่ต้องการ โดยการติดตั้งอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์ให้แก่ระบบแล้วทำการคำนวณค่าตัวแปรของอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์ที่ทำให้ได้ค่าเฉพาะใหม่ตามที่ต้องการ

โดยปกติแล้วค่าเฉพาะที่มีผลกระทบต่อเสถียรภาพของระบบไฟฟ้า มักจะเป็นโหมดเชิงกล-ไฟฟ้า ที่มีการหน่วงไม่ดีพอ^[4] ซึ่งมีความสัมพันธ์กับการแกว่งของโรเตอร์ซึ่งถูกกำหนดโดยตัวแปรสภาวะ $\Delta\delta_i$ หรือ $\Delta\omega_i$

ถ้ามีค่าเฉพาะ จำนวน $2m$ ค่าที่จะต้องทำการเปลี่ยนค่าจะต้องทำการสร้างสมการจำนวน $2m$ สมการ เพื่อนำมาใช้หาค่าตัวแปรของอุปกรณ์สแตบิไลเซอร์ ซึ่งสามารถหาได้ดังนี้

จาก (5.1) จะได้

$$\begin{bmatrix} \dot{X}_1(s) \\ \dot{X}_2(s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A_{11} & A_{12} \\ A_{21} & A_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1(s) \\ X_2(s) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} B_1 \\ B_2 \end{bmatrix} U(s) \quad (5.11)$$

โดย

$$X_1(s) = [\omega_1(s), \dots, \omega_n(s)]$$

$$X_2(s) = [\delta_1(s), \dots, \delta_n(s), E'_{q1}(s), \dots, E'_{qn}(s), E_{FD1}(s), \dots, E_{FDn}(s), V_{R1}(s), \dots, V_{Rn}(s)]$$

จาก $y_i(s) = \omega_i(s)$

$$Y(s) = X_1(s) \quad (5.12)$$

จะได้ $U(s) = H(s) X_1(s) \quad (5.13)$

$$U(s) = [H_1(s) \omega_1(s), \dots, H_n(s) \omega_n(s)]^T$$

$$B_1 = [0]_{(n^* \times n)} \quad (5.14)$$

$$B_2 = \begin{bmatrix} \mathbf{0}_{(n \times n)} \\ \hline \mathbf{0}_{(n \times n)} \\ \hline w_1 & & 0 \\ & \ddots & \\ 0 & & w_n \\ \hline K_{A1} / T_{A1} & & 0 \\ & \ddots & \\ 0 & & K_{An} / T_{An} \end{bmatrix} \quad (5.15)$$

จาก (5.13) (5.14) และ (5.15) สมการ (5.11) สามารถเขียนได้ดังนี้

$$\begin{bmatrix} \dot{X}_1(s) \\ \dot{X}_2(s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A_{11} & A_{12} \\ A_{21} & A_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1(s) \\ X_2(s) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \mathbf{0}_{(n \times n)} \\ B'_2(s) \end{bmatrix} X_1(s) \quad (5.16)$$

โดยที่

$$B'_2(s) = B_2 H(s) \quad (5.17)$$

จะได้

$$\begin{bmatrix} \dot{X}_1(s) \\ \dot{X}_2(s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A_{11} & A_{12} \\ A_{21} + B'_2(s) & A_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1(s) \\ X_2(s) \end{bmatrix} \quad (5.18)$$

โดย

$$\dot{X}_1(s) = A_{11} X_1(s) + A_{12} X_2(s) \quad (5.19)$$

$$X_2(s) = (sI - A_{22})^{-1} (A_{21} + B'_2(s)) X_1(s) \quad (5.20)$$

แทนค่า (5.20) ใน (5.19) จะได้

$$\{[sI - A_{11} - A_{12} (sI - A_{22})^{-1} A_{21}] - A_{12} (sI - A_{22})^{-1} B'_2(s)\} X_1(s) = 0 \quad (5.21)$$

ให้ค่า λ เป็นค่าเฉพาะที่มีความสัมพันธ์กับโมดเชิงกลไฟฟ้า ซึ่งควบคุมเวกเตอร์ $X_1(s)$ อยู่ ซึ่งประกอบด้วย การเปลี่ยนแปลงความเร็วของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าจะได้

$$\det [R(\lambda) - P(\lambda) B'_2(\lambda)] = 0 \quad (5.22)$$

โดยที่ $R(\lambda) = [\lambda I - A_{11} - A_{12} (\lambda I - A_{22})^{-1} A_{21}]_{(n \times n)} \quad (5.23)$

$$P(\lambda) = [A_{12} (\lambda I - A_{22})^{-1}]_{(n \times 4n)} \quad (5.24)$$

ให้ $P'(\lambda) = -P(\lambda) B'_2(\lambda) \quad (5.25)$

แทนค่า (5.17) ใน (5.25) จะได้

$$p'_i = -[H_i(\lambda) (a_i p_{2n+i} + b_i p_{3n+i})] \quad (5.26)$$

หรือ
$$p'_i = H_i(\lambda) p'' \quad (5.27)$$

โดยที่
$$p_{2n+1} = \text{คอดัมน์ที่ } (2n + i) \text{ ของ } P(\lambda)$$

$$p_{3n+1} = \text{คอดัมน์ที่ } (3n + i) \text{ ของ } P(\lambda)$$

และ
$$p''_i = -a_i p_{2n+1} - b_i p_{3n+1} \quad \text{เป็นคอดัมน์ที่ } i \text{ ของ } p''(\lambda)$$

แทนค่า (5.25) ใน (5.22) จะได้

$$\det [R(\lambda) + P'(\lambda)] = 0 \quad (5.28)$$

หรือ
$$\det [R_1 + p'_1, \dots, R_n + p'_n] = 0 \quad (5.29)$$

โดย
$$R_i = \text{คอดัมน์ที่ } i \text{ ของ } R(\lambda)$$

จากคุณสมบัติความเป็นเชิงเส้นของดีเทอร์มิแนนต์ของเมตริกซ์ คือ^[4]

$$\det [A_1, A_2, \dots, A_i + kA'_i, \dots, A_n] = \det [A_1, \dots, A_i, \dots, A_n] + k \det [A_1, \dots, A'_i, \dots, A_n] \quad (5.30)$$

จะได้

$$\begin{aligned} \det[R(\lambda)] + \sum_{\substack{m_1, m_2 = 1, \dots, n \\ m_1 \neq m_2}} d_{m_1 m_2} H_{m_1}(\lambda) H_{m_2}(\lambda) + \\ \sum_{\substack{m_1, m_2, m_3 = 1, \dots, n \\ m_1 \neq m_2 \neq m_3}} d_{m_1 m_2 m_3} H_{m_1}(\lambda) H_{m_2}(\lambda) H_{m_3}(\lambda) + \\ \dots \\ \sum_{\substack{m_1, \dots, m_n = 1, \dots, n \\ m_1 \neq \dots \neq m_n}} d_{m_1 \dots m_n} H_{m_1}(\lambda) \dots H_{m_n}(\lambda) = 0 \end{aligned} \quad (5.31)$$

โดยที่ $d_{m_1 \dots m_n} H(s)$ เป็นดีเทอร์มิแนนต์ของเมตริกซ์ ซึ่งเหมือนเมตริกซ์ $R(\lambda)$ แต่แทนที่ m_1, m_2 ด้วยค่าที่คอดัมน์เดียวกันของ $P''(\lambda)$

เมื่อแทนค่าเจาะจงที่ต้องการจำนวน $2m$ ค่าลงไปในสมการ (5.31) จะได้สมการจำนวน $2m$ สมการ ซึ่งจะทำให้สามารถหาค่าตัวแปรของอุปกรณ์สเตบิไลเซอร์ ($k_1, k_2 \dots k_n, t_1, t_2 \dots t_n$) จำนวนทั้งหมด $2m$ ค่าได้พร้อมกันทันที โดยการแก้สมการไม่เชิงเส้นนี้จะนำวิธีของ นิวตัน-ราล์ฟ สตัน (Newton-Raphson)^[11] มาใช้

ในการคำนวณนั้น ค่าตัวแปรของอุปกรณ์สเตบิไลเซอร์จะมีได้หลายชุด โดยที่ค่าเจาะจงของระบบเป็นค่าเดียวกัน ทำให้สามารถเลือกใช้ชุดที่เหมาะสมตามความเป็นจริงในการปรับอุปกรณ์สเตบิไลเซอร์



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย