

รายการอ้างอิง

ภาษาไทย

- กิติพจน์ สิริเลิศพิศาล , วงจรกรองแอกทีฟแบบอนุกรมสำหรับลดกระแสฮาร์มอนิกและรักษา
ระดับแรงดัน , การประชุมวิชาการทางวิศวกรรมไฟฟ้า ครั้งที่ 18 , 2538
- โสภณ สมัยรัฐ , ระบบควบคุมมอเตอร์เหนี่ยวนำแบบเวกเตอร์ด้วยไมโครคอนโทรลเลอร์ , วิทยา
นิพนธ์มหบัณฑิตจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย , 2538

ภาษาอังกฤษ

- F.Z.Peng , “A New Approach to Harmonic Compensation in Power System” , Dissertation
Nagaoka University of Technology , February 1990
- _____ H.Akagi , A.Nabae , “A Study of Active Filters Using Quad-Series Voltage-Source
PWM Converters for Harmonic Compensation” ,IEEE/PESC’87 RECORD, 1987, pp.
204-242
- _____ H.Akagi , A.Nabae , “Analysis and Suppression for Harmonic Instability in Phase-
Controlled Thyristor Converters” , Paper of Technical Meeting on Semiconductor
Power Converter, IEE , Japan , SPC-90-5, pp. 39-49
- _____ H.Akagi , A.Nabae , “Compensation Characteristics of the Combined System of
Shunt Passive and Series Active Filter” , Paper of Technical Meeting on
Semiconductor Power Converter, IEE , Japan , SPC-89, pp. 959-967
- _____ H.Akagi , A.Nabae , “Novel Harmonic Power Filter” ,IEEE/PESC’88 RECORD,
1988, pp. 1151-1159
- IEEE Standard 519-1992 , “IEEE Recommended Practices And Requirements for Harmonic
Control in Electrical Power Systems” , IEEE, 1992, pp. 78
- Shoji FUKUDA and Takayoshi ENDOH, “Control Method for A Combined Active Filter
System Employing a Current Source Converter and A High Pass Filter” , PCC-
Yokohama , 1993 , pp. 621-628

- S.Y. Choe K.Heumann, "Current Control Strategies for Active Power Filter with Inductive Energy Storage", PCC-Yokohama, 1993, pp. 817-824
- Toshifumi ISE , Zhaoan WANG , Yoshishige MURAKAMI , "Compensation Characteristics of The Active Filter using A Current Source PWM Converter", PCC-Yokohama, 1993, pp.791-798
- Tokuo OHNISHI and Haruyuki YAMAUCHI , "A Novel Control Strategy of Active Filter", IPEC-Tokyo'90, 1990,pp. 783-790

ภาคผนวก ก

ภาคผนวก ก

การทำฟังก์ชันโอนย้ายบนแกนนิ่ง $G(s)$ จากฟังก์ชันโอนย้ายบนแกนหมุน $A(s)$

ในการพิจารณาฟังก์ชันโอนย้ายของวงจรกรองเพื่อคำนวณหาองค์ประกอบฮาร์มอนิกของกระแส นั้น เมื่อเราพิจารณาบนแกนหมุนจะได้ว่า

$$\begin{bmatrix} i_{sd}^* \\ i_{sq}^* \end{bmatrix} = A(s) \cdot \begin{bmatrix} i_{sd} \\ i_{sq} \end{bmatrix} \quad (\text{ก.1})$$

สมมุติให้ฟังก์ชันโอนย้าย $A(s) = M(s)/N(s)$ โดยที่ $M(s)$, $N(s)$ เป็นพหุนาม (polynomials) อันดับที่ m และ n ตามลำดับ เราจะสามารถเขียนสมการ(ก.1) ได้เป็น

$$N(s) \cdot \begin{bmatrix} i_{sd}^* \\ i_{sq}^* \end{bmatrix} = M(s) \cdot \begin{bmatrix} i_{sd} \\ i_{sq} \end{bmatrix} \quad (\text{ก.2})$$

จากสมการ(2.4) เราสามารถหาความสัมพันธ์ระหว่างการหาอนุพันธ์บนแกนหมุนกับการหาอนุพันธ์บนแกนนิ่ง ได้ดังต่อไปนี้คือ

$$s \begin{bmatrix} i_{sd} \\ i_{sq} \end{bmatrix} = s \begin{bmatrix} \cos(\omega t) & -\sin(\omega t) \\ -\sin(\omega t) & \cos(\omega t) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{s\alpha} \\ i_{s\beta} \end{bmatrix} \quad (\text{ก.3})$$

โดยที่

$$\begin{bmatrix} i_{s\alpha} \\ i_{s\beta} \end{bmatrix} = \sqrt{\frac{2}{3}} \begin{bmatrix} 1 & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \\ 0 & \frac{\sqrt{3}}{2} & -\frac{\sqrt{3}}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{su} \\ i_{sv} \\ i_{sw} \end{bmatrix}$$

จากสมการ(ก.3) จะได้ว่า

$$s \begin{bmatrix} i_{sd} \\ i_{sq} \end{bmatrix} = s \begin{bmatrix} i_{s\alpha} \cdot \cos(\omega t) + i_{s\beta} \cdot \sin(\omega t) \\ -i_{s\alpha} \cdot \sin(\omega t) + i_{s\beta} \cdot \cos(\omega t) \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned}
&= \begin{bmatrix} -i_{s\alpha} \cdot \omega \cdot \sin(\omega t) + \cos(\omega t) \cdot si_{s\alpha} + i_{s\beta} \cdot \omega \cdot \cos(\omega t) + \sin(\omega t) \cdot si_{s\beta} \\ -i_{s\alpha} \cdot \omega \cdot \cos(\omega t) - \sin(\omega t) \cdot si_{s\alpha} - i_{s\beta} \cdot \omega \cdot \sin(\omega t) + \cos(\omega t) \cdot si_{s\beta} \end{bmatrix} \\
&= \begin{bmatrix} \cos(\omega t) \cdot (si_{s\alpha} + i_{s\beta} \cdot \omega) + \sin(\omega t) \cdot (si_{s\beta} - i_{s\alpha} \cdot \omega) \\ -\sin(\omega t) \cdot (si_{s\alpha} + i_{s\beta} \cdot \omega) + \cos(\omega t) \cdot (si_{s\beta} - i_{s\alpha} \cdot \omega) \end{bmatrix} \\
&= \begin{bmatrix} \cos(\omega t) & -\sin(\omega t) \\ -\sin(\omega t) & \cos(\omega t) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{s\alpha} \\ i_{s\beta} \end{bmatrix} \tag{ก.4}
\end{aligned}$$

ในทำนองเดียวกันเราสามารถคำนวณได้ว่า

$$s^n \begin{bmatrix} i_{sd} \\ i_{sq} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos(\omega t) & -\sin(\omega t) \\ -\sin(\omega t) & \cos(\omega t) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}^n \begin{bmatrix} i_{s\alpha} \\ i_{s\beta} \end{bmatrix} \tag{ก.5}$$

ดังนั้นจากสมการ(ก.2) เนื่องจากทั้ง $M(s)$ และ $N(s)$ เป็นพหุนาม เราจึงสามารถใช้ความสัมพันธ์(ก.5) แทนในแต่ละพจน์ของ $M(s)$ และ $N(s)$ ได้ และเราจะสามารถเขียนใหม่ได้เป็น

$$\begin{aligned}
&\begin{bmatrix} \cos(\omega t) & -\sin(\omega t) \\ -\sin(\omega t) & \cos(\omega t) \end{bmatrix} \cdot N(\lambda) \Big|_{\lambda=\begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}} \cdot \begin{bmatrix} i_{s\alpha}^* \\ i_{s\beta}^* \end{bmatrix} = \\
&\begin{bmatrix} \cos(\omega t) & -\sin(\omega t) \\ -\sin(\omega t) & \cos(\omega t) \end{bmatrix} \cdot M(\lambda) \Big|_{\lambda=\begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}} \cdot \begin{bmatrix} i_{s\alpha} \\ i_{s\beta} \end{bmatrix} \tag{ก.6}
\end{aligned}$$

เมื่อพิจารณาฟังก์ชันโอนย้ายในการหากระแสส่วนฮาร์มอนิกบนแกนนิ่ง จะได้ว่า

$$N(\lambda) \Big|_{\lambda=\begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}} \cdot \begin{bmatrix} i_{s\alpha}^* \\ i_{s\beta}^* \end{bmatrix} = M(\lambda) \Big|_{\lambda=\begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}} \cdot \begin{bmatrix} i_{s\alpha} \\ i_{s\beta} \end{bmatrix} \tag{ก.7}$$

ดังนั้นเราจะได้ฟังก์ชันโอนย้ายบนแกนนิ่งเป็น

$$\begin{bmatrix} i_{s\alpha}^* \\ i_{s\beta}^* \end{bmatrix} = \left[N(\lambda) \Big|_{\lambda=\begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}} \right]^{-1} * \left[M(\lambda) \Big|_{\lambda=\begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}} \right] \cdot \begin{bmatrix} i_{s\alpha} \\ i_{s\beta} \end{bmatrix} \tag{ก.8}$$

เมื่อย้ายไปพิจารณาบนแกน positive, negative sequence โดยมีนิยามการแปลงแกนดังนี้คือ

$$\begin{bmatrix} i_{sp}^* \\ i_{sn}^* \end{bmatrix} = [C] \begin{bmatrix} i_{s\alpha}^* \\ i_{s\beta}^* \end{bmatrix}, \quad \begin{bmatrix} i_{sp} \\ i_{sn} \end{bmatrix} = [C] \begin{bmatrix} i_{s\alpha} \\ i_{s\beta} \end{bmatrix} \tag{ก.9}$$

โดยที่

$$[C] = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{bmatrix} 1 & j \\ 1 & -j \end{bmatrix}$$

เราจะสามารถเขียนฟังก์ชัน โอนย้ายตามสมการ(ก.8) บนแกน positive, negative sequence ได้
เป็น

$$\begin{aligned}
 \begin{bmatrix} i_{sp}^* \\ i_{sn}^* \end{bmatrix} &= [C] \left[N(\lambda) \right]_{\lambda=\begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}}^{-1} [C]^{-1} [C] \left[M(\lambda) \right]_{\lambda=\begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}} [C]^{-1} \begin{bmatrix} i_{sp} \\ i_{sn} \end{bmatrix} \\
 &= \left\{ [C] \left[N(\lambda) \right]_{\lambda=\begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}} [C]^{-1} \right\}^{-1} \left\{ [C] \left[M(\lambda) \right]_{\lambda=\begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix}} [C]^{-1} \right\} \begin{bmatrix} i_{sp} \\ i_{sn} \end{bmatrix} \\
 &= \left[N(P) \right]_{P=[C] \begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix} [C]^{-1}}^{-1} \left[M(P) \right]_{P=[C] \begin{bmatrix} s & \omega \\ -\omega & s \end{bmatrix} [C]^{-1}} \begin{bmatrix} i_{sp} \\ i_{sn} \end{bmatrix} \\
 &= \left[N(P) \right]_{P=\begin{bmatrix} s-j\omega & 0 \\ 0 & s+j\omega \end{bmatrix}}^{-1} \left[M(P) \right]_{P=\begin{bmatrix} s-j\omega & 0 \\ 0 & s+j\omega \end{bmatrix}} \begin{bmatrix} i_{sp} \\ i_{sn} \end{bmatrix} \\
 \begin{bmatrix} i_{sp}^* \\ i_{sn}^* \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} A(s-j\omega) & 0 \\ 0 & A(s+j\omega) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{sp} \\ i_{sn} \end{bmatrix} \tag{ก.10}
 \end{aligned}$$

สมการ(ก.10) ถึงแม้ว่าจะดูเหมือนมีลักษณะเป็นสมการอิสระ 2 สมการ แต่ในความเป็นจริง
แล้วเมื่อให้ $s = j\omega$ จะเห็นได้ว่าสมการทั้งสองเป็นเพียงค่าสังยุค (conjugate) ของกันและกัน
เราจึงเลือกใช้เพียงสมการเดียวก็เพียงพอ และเนื่องจากระบบแกนอ้างอิงที่เราใช้นั้นเป็นแบบ
positive sequence เราจึงใช้ความสัมพันธ์ที่ว่า

$$\begin{aligned}
 \begin{bmatrix} i_{s\alpha}^* + j i_{s\beta}^* \\ i_{s\alpha}^* + j i_{s\beta}^* \end{bmatrix} &= A(s-j\omega) \begin{bmatrix} i_{s\alpha} + j i_{s\beta} \\ i_{s\alpha} + j i_{s\beta} \end{bmatrix} \\
 \begin{bmatrix} i_{s\alpha}^* + j i_{s\beta}^* \\ i_{s\alpha}^* + j i_{s\beta}^* \end{bmatrix} &= Ga(s) \begin{bmatrix} i_{s\alpha} + j i_{s\beta} \\ i_{s\alpha} + j i_{s\beta} \end{bmatrix} \tag{ก.11}
 \end{aligned}$$

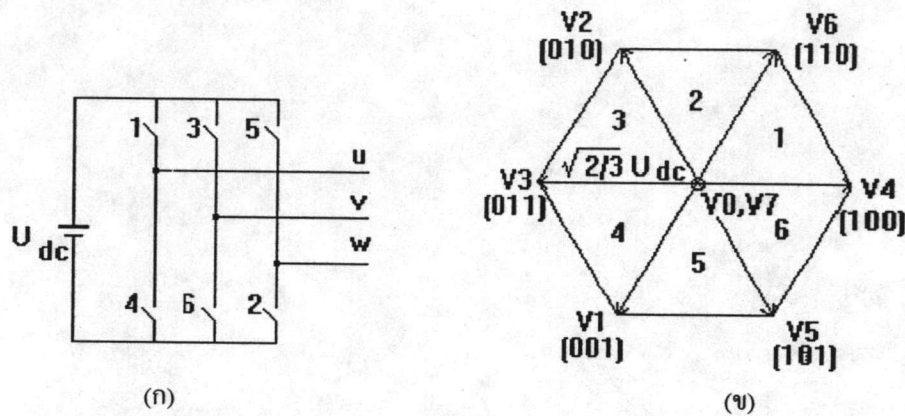
หรือกล่าวได้อีกนัยหนึ่งคือ $Ga(s)$ แสดงถึงความสัมพันธ์ระหว่างเวกเตอร์กระแสแหล่งจ่าย
 \vec{i}_s และเวกเตอร์กระแสฮาร์มอนิก \vec{i}_s เมื่อมองเวกเตอร์เป็นจำนวนเชิงซ้อนนั่นเอง

ภาคผนวก ข

ภาคผนวก ข

อินเวอร์เตอร์แบบสเปซเวกเตอร์ของแรงดัน (โสภณ สมัยรัฐ, 2538)

โครงสร้างอินเวอร์เตอร์ที่ใช้ในการควบคุมแบบปรับความกว้างพัลส์ (PWM) จะประกอบด้วยแหล่งจ่ายไฟฟ้ากระแสตรง U_{dc} และ สวิตช์กำลัง 6 ตัว ซึ่งสามารถจะสร้างเวกเตอร์แรงดันได้ 8 แบบ (V_0 - V_7) ตามรูปที่ ข.1

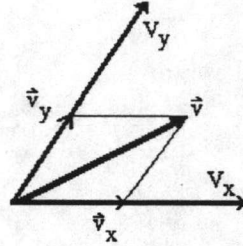


รูปที่ ข.1 (ก) แบบจำลองชุดอินเวอร์เตอร์ (ข) เวกเตอร์แรงดันของชุดอินเวอร์เตอร์

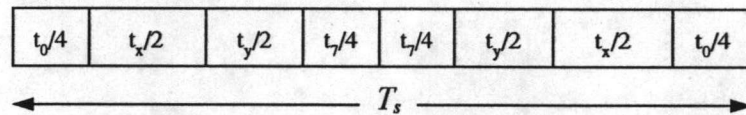
จากการที่แรงดันที่สามารถสร้างได้มีเพียง 8 แบบ เราจึงไม่สามารถที่จะสร้างเวกเตอร์แรงดันตามต้องการได้โดยตรง แต่จะใช้วิธีการสร้างเวกเตอร์แรงดันที่มีค่าเฉลี่ยเท่ากับแรงดันที่ต้องการแทน ดังนั้นจะต้องทำการพิจารณาว่าเวกเตอร์แรงดันที่ต้องการสร้างไปตกอยู่ในเซกเตอร์ใดใน 6 เซกเตอร์ตามที่แสดงในรูปที่ ข.1 เมื่อทราบว่าเวกเตอร์แรงดันที่ต้องการตกอยู่ในเซกเตอร์ใดแล้วก็จะทำการแตกเวกเตอร์แรงดันนั้นไปอยู่ในแนวของเวกเตอร์องค์ประกอบข้างเคียงของเซกเตอร์นั้นๆตามแสดงในรูปที่ ข.2 เช่นถ้าเวกเตอร์ที่ต้องการไปตกอยู่ในเซกเตอร์ที่ 1 ก็จะทำการแตกเวกเตอร์แรงดันที่ต้องการไปอยู่ในแนวของเวกเตอร์ V_4 และ V_6 ดังนั้นในกรณีทั่วไปเราจะแตกเวกเตอร์แรงดันที่ต้องการลงในแนวของเวกเตอร์ที่ใช้ในการสวิตช์ ได้แรงดันเป็น $\vec{v} = \vec{v}_x + \vec{v}_y$ โดยที่ \vec{v}_x เป็นเวกเตอร์องค์ประกอบในแนว V_x และ \vec{v}_y เป็นเวกเตอร์องค์ประกอบในแนว V_y

ถ้าเรากำหนดให้เวลาที่ใช้ในการสวิตช์ทั้งหมดเท่ากับ T_s , t_x เท่ากับเวลาในการต่อวงจรของสวิตช์ตามเวกเตอร์ V_x และ t_y เท่ากับเวลาในการต่อวงจรของสวิตช์ตามเวกเตอร์ V_y ส่วนช่วงเวลาที่เหลือจะเป็นของเวกเตอร์ศูนย์ (V_0, V_7) แผนผังเวลาในการสวิตช์แสดงได้ในรูปที่ ข.3 ดังนั้นเราจะได้ค่าเฉลี่ยของเวกเตอร์แรงดัน \vec{v} ในช่วงเวลา T_s เป็น

$$\begin{aligned}\vec{v} \cdot T_s &= V_x \cdot t_x + V_y \cdot t_y + V_0 \cdot \frac{t_0}{2} + V_7 \cdot \frac{t_0}{2} \\ T_s &= t_x + t_y + t_0 \\ \therefore \vec{v} &= \left(\frac{t_x}{T_s}\right)V_x + \left(\frac{t_y}{T_s}\right)V_y\end{aligned}\tag{ข.1}$$



รูปที่ ข.2 ส่วนประกอบของเวกเตอร์แรงดัน



รูปที่ ข.3 แผนผังเวลารูปแบบการสวิตช์

จากความสัมพันธ์ข้างต้น เราสามารถคำนวณเวลาในการสวิตช์ (t_x , t_y และ t_0) ได้ว่า

$$\begin{aligned}t_x &= \frac{|\vec{v}_x|}{V_x} \cdot T_s, & t_y &= \frac{|\vec{v}_y|}{V_y} \cdot T_s \\ t_0 &= T_s - t_x - t_y\end{aligned}\tag{ข.2}$$

โดยที่ $T_s = 1$ คาบเวลาที่ใช้ในการสวิตช์

t_x = เวลาในการต่อวงจรของสวิตช์ตามเวกเตอร์ V_x

t_y = เวลาในการต่อวงจรของสวิตช์ตามเวกเตอร์ V_y

t_0 = เวลาในการต่อวงจรของสวิตช์ตามเวกเตอร์ V_0, V_7

ซึ่งจะทำให้ได้เวกเตอร์แรงดันที่มีค่าเฉลี่ยตามที่ต้องการเท่ากับ

$$\vec{v} = \left(\frac{t_x}{T_s}\right)V_x + \left(\frac{t_y}{T_s}\right)V_y = \vec{v}_x + \vec{v}_y\tag{ข.3}$$

การชดเชยค่าแรงดันในการสร้างสัญญาณ PWM กรณีระดับแรงดันบัสไฟตรงมีค่าเปลี่ยนแปลง

แวกเตอร์แรงดันของอินเวอร์เตอร์ V1~V6 ที่ใช้ในการสร้างสัญญาณ PWM นั้นจะมีขนาดขึ้นอยู่กับขนาดของแรงดันบัสไฟตรงซึ่งสามารถคำนวณได้เป็น

$$|V_{1-6}| = \sqrt{\frac{2}{3}} U_{dc} \quad (\text{ข.4})$$

ดังนั้นในกรณีที่ค่าแรงดันที่บัสไฟตรงมีค่าเปลี่ยนแปลงไป เราจึงจำเป็นที่จะต้องปรับเปลี่ยนค่าขนาดของแวกเตอร์แรงดัน V1~V6 ตามไปด้วยจึงเป็นการสะดวกและดีกว่าที่จะเขียนสมการ(ข.2) ใหม่เป็น

$$t_x = \sqrt{\frac{3}{2}} \cdot \frac{|v_x|}{U_{dc}} \cdot T_s \quad , \quad t_y = \sqrt{\frac{3}{2}} \cdot \frac{|v_y|}{U_{dc}} \cdot T_s$$

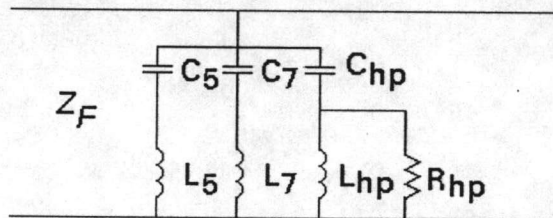
$$t_0 = T_s - t_x - t_y \quad (\text{ข.5})$$

ภาคผนวก ค

ภาคผนวก ค

การออกแบบวงจรกรองกำลังแบบพาสซีฟ

การนำเอาวงจรกรองกำลังแบบพาสซีฟมาใช้งานจำเป็นที่จะต้องคำนึงถึงลักษณะของโหลดที่ต่ออยู่ ในงานวิจัยนี้ได้พิจารณาโหลดที่มีลักษณะเป็นวงจรควบคุมเรียงกระแส 3 เฟส ซึ่งโหลดดังกล่าวจะมีฮาร์มอนิกในลำดับเลขคี่ลำดับที่ 5,7,11 เป็นต้น ดังนั้นวงจรกรองกำลังแบบพาสซีฟที่จะนำมาใช้งานจะประกอบไปด้วยวงจรกรองแบบช่องบาก (notch filter) สำหรับฮาร์มอนิกในลำดับที่ 5, 7 และ วงจรกรองผ่านความถี่สูง ตามแสดงดังวงจรสมมูลหนึ่งเฟสในรูปที่ ค.1



รูปที่ ค.1 วงจรสมมูลหนึ่งเฟสของวงจรกรองกำลังแบบพาสซีฟ

วงจรกรองกำลังแบบพาสซีฟนอกจากจะทำหน้าที่ดักจับฮาร์มอนิกแล้วยังทำหน้าที่สร้างกำลังงานรีแอกทีฟ (reactive power) ให้กับระบบไฟฟ้า ดังนั้นการออกแบบวงจรกรองกำลังแบบพาสซีฟจะคำนึงถึงค่ากำลังงานรีแอกทีฟด้วย ในงานวิจัยนี้ได้ออกแบบโดยคิดโหลดวงจรควบคุมเรียงกระแส 3 เฟสขนาด 2 kW ซึ่งมีค่ากำลังงานรีแอกทีฟ 1.54 kVAR แรงดันขาเข้าระหว่างสาย 208 V ซึ่งเมื่อพิจารณาจากสมการกำลังงานรีแอกทีฟของตัวเก็บประจุจะได้ว่า

$$C_{\text{require}} = \frac{Q}{V^2 * \omega} = \frac{1.54 \times 10^3}{208^2 \times 2 \times \pi \times 50} \tag{ค.1}$$

โดยที่ C_{require} แทนค่าตัวเก็บประจุที่จำเป็นในการชดเชยกำลังงานรีแอกทีฟคิดเป็นค่าต่อเฟส
 Q แทนค่ากำลังงานรีแอกทีฟที่โหลดสร้าง
 V คือแรงดันระหว่างสาย

จากสมการ(ค.1)จะได้ว่า

$$C_{\text{require}} = 113 \mu F$$

ซึ่งเราจะทำการกระจายค่าตัวเก็บประจุนี้ไปตามวงจรกรองฮาร์มอนิกอันดับ 5,7 และวงจรกรองผ่านความถี่สูง กล่าวคือ

$$C_5 + C_7 + C_{hp} = C_{\text{require}} = 113 \mu\text{F} \quad (\text{ค.2})$$

ในส่วนคุณสมบัติการกรองของวงจรนั้นเราจะพิจารณาเริ่มต้นจากค่าอิมพีแดนซ์ที่ความถี่สูงของวงจรกรองผ่านความถี่สูงในวงจรกรองกำลังพาสซีฟ โดยคิดจากการแบ่งการไหลของกระแสฮาร์มอนิกที่แบ่งไหลระหว่างแหล่งจ่ายและวงจรกรองกำลังพาสซีฟ ในขณะที่วงจรกรองกำลังแอคทีฟสร้างแรงดันเสมือนความต้านทาน 65 โอห์ม โดยจะออกแบบให้กระแสฮาร์มอนิกที่แบ่งไหลไปยังแหล่งจ่ายมีค่าไม่เกิน 20 % ซึ่งจากความสัมพันธ์ที่ว่า

$$i_{sh} \cdot K = i_{fh} \cdot |Z_f| \quad (\text{ค.3})$$

และจากการประมาณว่าที่ความถี่สูงค่าอิมพีแดนซ์ของวงจรกรองกำลังพาสซีฟจะมีค่าประมาณ R_{hp} ทำให้เราเขียนสมการ(ค.3)ได้ใหม่เป็น

$$i_{sh} \cdot K \approx i_{fh} \cdot R_{hp} \quad (\text{ค.4})$$

จากการแทนค่า $K = 65$ ทำให้เราสามารถคำนวณค่า R_{hp} ได้มีค่าเป็น 16.25 โอห์ม ซึ่งเมื่อคิดกลับไปอยู่ทางด้านทุติยภูมิที่แรงดัน 208 โวลต์ จะได้ค่า R_{hp} เป็น

$$R_{hp} \approx 4.8 \Omega \quad (\text{ค.5})$$

ในส่วนการออกแบบวงจรกรองผ่านความถี่สูงจะอาศัยความสัมพันธ์ตามสมการ(ค.6)และ(ค.7)

$$\omega_0 = \frac{1}{R_{hp} C_{hp}} \quad (\text{ค.6})$$

$$m = \frac{L_{hp}}{R_{hp}^2 C_{hp}} \quad (\text{ค.7})$$

โดย ω_0 คือความถี่หักมุมของวงจรกรองผ่านความถี่สูง

m คือตัวประกอบการหน่วงของวงจรกรองผ่านความถี่สูง

การออกแบบเลือกใช้ $m = 0.7$, $\omega_o = 2 \cdot \pi \cdot 500 \text{ rad/s}$ ซึ่งจะเป็นค่าที่ทำให้ค่าอิมพีแดนซ์ของวงจรกรองผ่านความถี่สูงนี้มีค่าต่ำในช่วงความถี่ฮาร์มอนิกอันดับที่ 13 เมื่อแทนค่าลงในสมการ (ค.6) และ สมการ(ค.7) แล้วทำการแก้สมการหาค่าตัวแปรได้คือ

$$L_{hp} = 0.675 \text{ mH} \quad , \quad C_{hp} = 75 \text{ } \mu\text{F} \quad (\text{ค.6})$$

ในส่วนวงจรกรองแบบช่องบวม เราต้องเลือกค่าตัวเหนี่ยวนำและตัวเก็บประจุให้เกิดเรโซแนนซ์ที่ความถี่ฮาร์มอนิกอันดับที่ 5 และ 7 ตามลำดับ ดังนั้นเราจึงได้ว่า

$$\begin{aligned} L_5 * C_5 &= 1/\omega_5 \quad , \quad \omega_5 = 2 * \pi * 50 * 5 \\ L_7 * C_7 &= 1/\omega_7 \quad , \quad \omega_7 = 2 * \pi * 50 * 7 \end{aligned} \quad (\text{ค.7})$$

เพื่อความง่ายเราจะเลือกให้ค่า L_5 , L_7 มีความสัมพันธ์ดังนี้คือ

$$L_5 \approx L_7 \quad (\text{ค.8})$$

อาศัยสมการ(ค.2),(ค.7) และสมการ (ค.8) เราสามารถแก้สมการหาค่าตัวแปรได้ดังนี้

$$\begin{aligned} L_5 &= 16.211 \text{ mH} \quad , \quad C_5 = 25 \text{ } \mu\text{F} \\ L_7 &= 16.906 \text{ mH} \quad , \quad C_7 = 13 \text{ } \mu\text{F} \\ L_{hp} &= 0.675 \text{ mH} \quad , \quad C_{hp} = 75 \text{ } \mu\text{F} \\ R_{hp} &= 4.8 \text{ } \Omega \end{aligned}$$

เมื่อนำค่าที่ได้จากการออกแบบมาสร้างเป็นวงจรกรองกำลังพาสซีฟจริง และนำวงจรกรองกำลังพาสซีฟที่ได้สร้างขึ้นไปทดสอบกับโหลดวงจรควบคุมเรียงกระแส 3 เฟส ทำการวัดค่าแรงดันที่ตกคร่อมวงจรกรองกำลังพาสซีฟ และวัดค่ากระแสที่ไหลลงไปยังวงจรกรองกำลังพาสซีฟ จากนั้นทำการคำนวณกลับเพื่อหาขนาดของอิมพีแดนซ์ของวงจรกรองกำลังพาสซีฟ ซึ่งได้ค่าตามที่แสดงดังในตารางที่ ค.1

ตารางที่ ค.1 การคำนวณหาค่าอิมพีแดนซ์ของวงจรกรองกำลังพาสซีฟ

ความถี่ ฮาร์โมนิก อันดับที่	แรงดันคร่อมวงจร กรองกำลังพาสซีฟ [V]	กระแสที่ไหลเข้า วงจรกรองกำลัง พาสซีฟ [A]	อิมพีแดนซ์ของวงจร กรองกำลังพาสซีฟ [Ω] (ด้านแรงดัน 208 V)	อิมพีแดนซ์ของวงจร กรองกำลังพาสซีฟ [Ω] (ด้านแรงดัน 380 V)
1	118	4.14	28.5	95.13
5	0.956	0.1268	7.54	25.16
7	0.868	0.0782	11.1	37.05
11	0.57	0.21	2.71	9.06
13	0.218	0.0846	2.58	8.6
17	0.256	0.0978	2.617	8.74

ภาคผนวก ง

ภาคผนวก ง

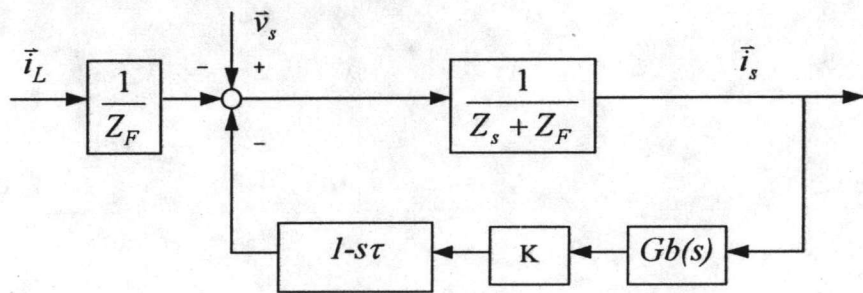
การวิเคราะห์เสถียรภาพระบบเมื่อรวมผลของการประวิงเวลา

จากระบบตามแสดงในรูปที่ 2.10 เราทำการเพิ่มส่วนของการประวิงเวลาอันเนื่องมาจากการคำนวณในไมโครคอนโทรลเลอร์เข้าไปในระบบ โดยในส่วนของประวิงเวลา ($e^{-s\tau}$) เราจะสามารถประมาณได้โดยอนุกรมเทย์เลอร์ได้คือ

$$e^{-s\tau} \approx 1 - s\tau \tag{ง.1}$$

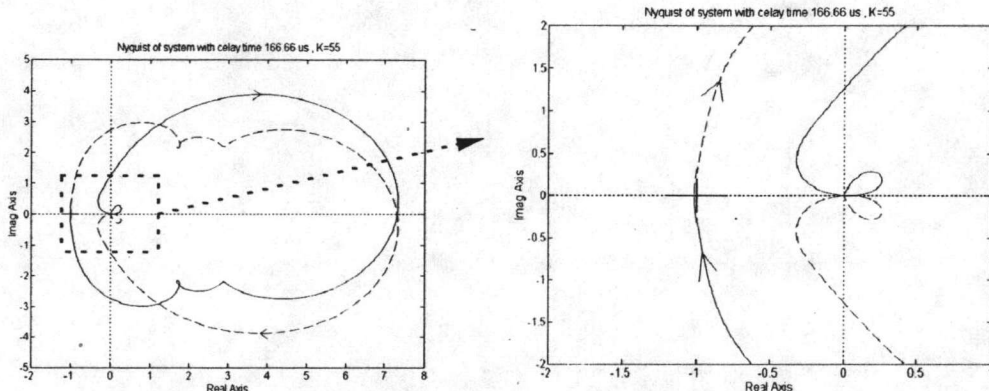
โดย τ คือ เวลาการประวิง

ซึ่งจะทำให้เราสามารถเขียนเขียนระบบใหม่ได้เป็นดังรูปที่ ง.1



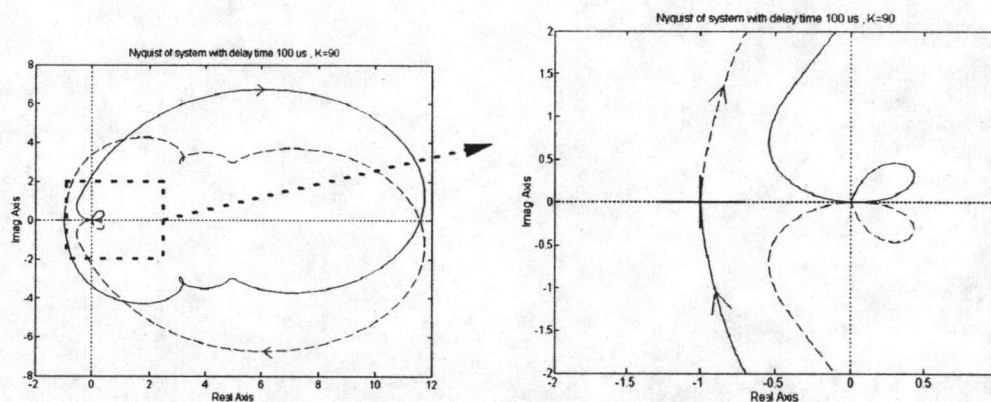
รูปที่ ง.1 บล็อกไดอะแกรมของระบบเมื่อรวมผลของการประวิงเวลา

จากระบบตามรูปที่ ง.1 เมื่อทำการวิเคราะห์ระบบที่มีการประวิงเวลา $166.66 \mu s$ โดยแทนค่า τ ในสมการ(ง.1) เป็น $166.66 \mu s$ จากนั้นนำไปวิเคราะห์ด้วยแผนภูมิไนควิสต์ ได้ผลตามรูปที่ ง.2 ซึ่งจะเห็นได้ว่าระบบที่มีการประวิงเวลา $166.66 \mu s$ จะเริ่มเกิดความไม่เสถียรที่ค่า K ประมาณ 55



รูปที่ ง.2 แผนภูมิไนควิสต์ของระบบที่มีการประวิงเวลา $166.66 \mu s$, K=55

จากนั้นได้ทำการวิเคราะห์ระบบที่มีการประวิงเวลา $100 \mu\text{s}$ ซึ่งจะได้ผลตามรูปที่ ง.3 จากแผนภูมิไนควิสต์จะเห็นได้ว่าระบบที่มีการประวิงเวลา $166.66 \mu\text{s}$ จะเริ่มเกิดความไม่เสถียรที่ค่า K ประมาณ 90



รูปที่ ง.3 แผนภูมิไนควิสต์ของระบบที่มีการประวิงเวลา $100 \mu\text{s}$, $K=90$

ภาคผนวก จ

ภาคผนวก จ

ซอฟต์แวร์สำหรับไมโครคอนโทรลเลอร์

ซอฟต์แวร์โมดูล Harmonic

```

*****
;
;   Program for Harmonic suspression
;
*****
        .EXPORT  _POWER_RESET_PC,_POWER_RESET_SP
        .EXPORT  _MANUAL_RESET_PC,_MANUAL_RESET_SP
        .EXPORT  _IMIA3,MAIN
        .IMPORT  VAL2HEX,SHOW_R10,SINCOS,INITPWM,AD_IN
        .IMPORT  PWM_GEN,PI_CON,READ_VDC
        .IMPORT  IUV2DQ,FILTER
        .INCLUDE "MACRO.H"                                ;(MUL,DIV)
        .SECTION MAIN,CODE,ALIGN=4
_POWER_RESET_PC:
_MANUAL_RESET_PC:

MAIN:
        BSR     INITPWM                                ;INITIAL TIMER
        NOP

LOOP:
        BRA     LOOP
        NOP
        .ALIGN 4
;*****
; INTERRUPT SERVICE
; WHEN TCNT3 = GRA3 THEN INTERRUPT
;*****
_IMIA3:
        STS.L   PR,@-SP
        MOV     TSR_3,R1                                ;RESET INTERRUPT
        MOV.B   @R1,R10
        MOV     #0,R10
        MOV.B   R10,@R1
        BSR     READ_IUV                                ;READ CURRENT VALUE
        NOP
        MOV     Q,R0
        MOV     @R0,R0
        MOV     IU,R1
        MOV     @R1,R1
        MOV     IV,R2
        MOV     @R2,R2
        BSR     IUV2DQ                                ;CONVERT TO DQ AXIS
        NOP
        MOV     ID,R0
        MOV     R1,@R0
        MOV     IQ,R0
        MOV     R2,@R0
        MOV     IDIN,R0                                ;KEEP ID TO INPUT FILTER
        MOV.W   R1,@R0
        MOV     IQIN,R0
        MOV.W   R2,@R0                                ;KEEP IQ TO INPUT FILTER
        MOV     IDIN,R1
        MOV     AB,R2
        BSR     FILTER                                ;LOWPASS FILTER Id

```

```

NOP
MOV ID_F,R0
MOV R1,@R0
MOV IQIN,R1
MOV AB,R2
BSR FILTER ;LOWPASS FILTER Iq
NOP
MOV IQ_F,R0
MOV R1,@R0
LABEL1:BSR H_FILTER ;CALCULATE HIGHPASS FILTER
NOP
MOV ID_H,R0 ;CALCULATE OF COMMAND VOLTAGE
MOV @R0,R1 ;Vc OF d-AXIS
MOV IQ_H,R0 ;Vc OF q-AXIS
MOV @R0,R2
MOV K_HAR,R3
MOV K,R4
MOV @R4,R4
DIVS R4,R3 ;R3 = 1/K_HAR
MOV R3,R4 ;R3,R4 = 1/Kharmonic
DIVS R3,R1
MOV VC_DH,R0
MOV R1,@R0 ;R1 = Vc-d-AXIS(HARMONIC)
DIVS R4,R2
MOV VC_QH,R0
MOV R2,@R0 ;R2 = Vc-q-AXIS(HARMONIC)
;***** COMPENSATE DC VOLTAGE *****
DC_COM:
MOV R_GAIN,R0
MOV @R0,R1
MOV ID_F,R0
MOV @R0,R2 ;R2 := ID_F
MULS R1,R2 ;R2 := ID_F * R
MOV IQ_F,R0
STS MACL,R2
MOV I_S,R9
DIVS R9,R2
MOV @R0,R3 ;R3 := IQ_F
MULS R1,R3 ;R3 := IQ_F * R
MOV VC_DR,R0
STS MACL,R3
MOV I_S,R9
DIVS R9,R3
MOV R2,@R0 ;STORE VC_D RESISTIVE
MOV VC_QR,R0
MOV R3,@R0 ;STORE VC_Q RESISTIVE
;***** COMPENSATE VOLTAGE *****
LC_COM:
MOV X_F,R0
MOV @R0,R1 ;R1 := X
MOV #5,R10
MULS R10,R1
MOV ID_F,R0
STS MACL,R1
MOV @R0,R2 ;R2 := ID_F
DIVS64 R2
SHAR R2
SHAR R2
MOV IQ_F,R0
MOV @R0,R3 ;R3 := IQ_F
NEG R3,R4 ;R4 := -IQ_F
DIVS64 R4
SHAR R4
SHAR R4
MULS R4,R1
MOV VC_DX,R0 ;R3 := VC_DX := - X.IQ_F
STS MACL,R3
DIVS16 R3
MOV R3,@R0 ;COMPENSATE VOLTAGE
MULS R2,R1 ;R4 := VC_QX := X.ID_F

```

```

MOV    VC_QX,R0
STS    MACL,R4
DIVS16 R4
MOV    R4,@R0                ;COMPENSATE VOLTAGE
;***** SUMMING ALL VOLTAGE *****
MOV    VC_DX,R3
MOV    VC_DH,R0
MOV    VC_DR,R4
MOV    VC_D,R5
MOV    @R0,R1                ;R1 := VC_DH
MOV    @R4,R2                ;R2 := VC_DR
MOV    @R3,R3                ;R3 := VC_DX
ADD    R1,R2                ;R2 := VC_DH + VC_DR + VC_DX
ADD    R3,R2
MOV    R2,@R5                ;KEEP VC_D
MOV    VC_QX,R3
MOV    VC_QH,R0
MOV    VC_QR,R4
MOV    VC_Q,R5
MOV    @R0,R1                ;R1 := VC_QH
MOV    @R4,R2                ;R2 := VC_QR
MOV    @R3,R3                ;R3 := VC_QX
ADD    R1,R2                ;R2 := VC_QH + VC_QR + VC_QX
ADD    R3,R2
MOV    R2,@R5                ;KEEP VC_Q
OKC:   MOV    Q,R0
MOV    @R0,R0
MOV    VC_D,R1
MOV    @R1,R1
MOV    VC_Q,R2
MOV    @R2,R2
MOV    V_DC,R3
MOV    @R3,R3
BSR    PWM_GEN                ;GENERATE PWM SIGNAL
NOP
LDS.L  @SP+,PR
RTE
NOP
;*****
; READ CURRENT PHASE U , V
; FULL SCALE 6 AMP.
; 1 AMP. = 85 dec. = 55 hex.
; OUTPUT = (ANALOG - OFFSET) * GAIN
;*****
READ_IUV:
STS.L  PR,@-SP
MOV    #7,R10                ;ANALOG READ Iu
BSR    AD_IN2
NOP
;----- Do read data from CPU2 during wait -----
;      Port 1 : R_GAIN;      Port 2 : Sign * X_F
;-----
BSR    INC_Q
NOP
RR_G:  MOV    IN1ADR,R0        ;Read R_GAIN
MOV.W @R0,R1
MOV.W @R0,R2
CMP/EQ R1,R2
BF     RR_G                  ;Loop read R_GAIN
MOV    R_GAIN,R0
MOV    R1,@R0
R_XF: MOV    IN2ADR,R0        ;Read S.X_F
MOV.W @R0,R1
MOV.W @R0,R2
CMP/EQ R1,R2
BF     R_XF                  ;Loop read S.X_F
MOV    X_F,R0
MOV    R1,@R0
;--- End Do other thing during wait (1) ---

```

```

BSR    AD_IN3
NOP
MOV    MASK_AD,R11
AND    R11,R10
MOV    IU_OFF,R1
SUB    R1,R10
MOV    IU_GAIN,R1
MULS  R1,R10
MOV    IU,R0
STS    MACL,R10
MOV    R10,@R0                ;KEEP Iu
MOV    #6,R10                ;ANALOG READ Iv
BSR    AD_IN2
NOP
;----- Do read data during wait -----
;      READ DC VOLTAGE
;-----
;BSR    FVC
;NOP
BSR    READ_VDC
NOP
MOV    V_DC,R0
MOV    R1,@R0
;--- End Do other thing during wait (2) ---
BSR    AD_IN3
NOP
MOV    MASK_AD,R11
AND    R11,R10
MOV    IV_OFF,R1
SUB    R1,R10
MOV    IV_GAIN,R1
MULS  R1,R10
MOV    IV,R0
STS    MACL,R10
MOV    R10,@R0                ;KEEP Iv
LDS.L  @SP+,PR
RTS
NOP
;*****
; CALCULATE HIGH PASS FILTER
;*****
H_FILTER:
STS.L  PR,@-SP
MOV    ID_F,R0
MOV    @R0,R1                ;R1 = ID OF FUNDAMENTAL
MOV    IQ_F,R0
MOV    @R0,R2                ;R2 = IQ OF FUNDAMENTAL
MOV    ID,R0
MOV    @R0,R3                ;R3 = ID
MOV    #64,R5
MULS  R5,R3                ;CONVERT FROM 10 TO 16 BITS
MOV    IQ,R0
MOV    @R0,R4                ;R4 = IQ
STS    MACL,R3
MULS  R5,R4                ;CONVERT FROM 10 TO 16 BITS
SUB    R1,R3                ;R3 = Id-Idf = ID OF HARMONIC
STS    MACL,R4
SUB    R2,R4                ;R4 = Iq-Iqf = IQ OF HARMONIC
MOV    ID_H,R0                ;KEEP ID,IQ HARMONIC
MOV    R3,@R0
MOV    IQ_H,R0
MOV    R4,@R0
LDS.L  @SP+,PR
RTS
NOP
.ALIGN 4
TSR_3: .DATA.L    H'5FFFF25
IOADR: .DATA.L    H'93FF000    ;BOARD I/O ADDRESS
OUT1ADR: .DATA.L  H'A3FF800    ;EXPANSION OUTPUT PORT 1

```

```

OUT2ADR:      .DATA.L      H'A3FF804      ;EXPANSION OUTPUT PORT 2
IN1ADR:       .DATA.L      H'A3FF810      ;EXPANSION INPUT PORT 1
IN2ADR:       .DATA.L      H'A3FF814      ;EXPANSION INPUT PORT 2
SET_VDC:      .DATA.L      2000           ;(200 * 10)= 1680 VOLT
MIN_VDC:      .DATA.L      500           ;MINIMUM DC VOLTAGE
G_VDC:        .DATA.L      701           ;140.2*5
VDC_OFF:      .DATA.L      49
I_S:          .DATA.L      85*64/2       ;CURRENT SCALE FOR LOOP DC
K_HAR:        .DATA.L      -(85*64/2/10) ;
K:            .DATA.L      _K
R_GAIN:       .DATA.L      _R_GAIN       ;GAIN OF RESISTIVE
V_DC:         .DATA.L      _V_DC
V_DCIN:       .DATA.L      _V_DCIN
_V_DCIN:      .DATA.W      0,0,0,0,0,0
_V_DC:        .DATA.L      0
_R_GAIN:      .DATA.L      0
_K:           .DATA.L      65

```

```

;*****
; INCRESSING OF Q ANGLE
;*****

```

```

INC_Q: MOV     Q,R1
      MOV     @R1,R0
      ADD     #1,R0
      MOV     MAX_Q,R10
      CMP/EQ R10,R0
      BF     IGNOR
      MOV     #0,R0
IGNOR: MOV     R0,@R1      ;KEEP Q
      RTS
      NOP

```

```

;*****
; Analog input reading
;*****

```

```

AD_IN2:
      MOV     R10,R0
      AND     #H'7,R0
      MOV     R0,R11
      AND     #H'3,R0
      SHLL   R0
      MOV     R0,R12
      MOV     R11,R0
      OR     #H'20,R0
      MOV     ADCSR,R13
      MOV.B   R0,@R13
      MOV     TMP,R0
      MOV     R12,@R0
      RTS
      NOP
AD_IN3: MOV     ADCSR,R13
      MOV     TMP,R0
      MOV     @R0,R12
SADINLP0:
      MOV.B   @R13,R0
      TST     #H'80,R0
      BT     SADINLP0
      MOV     ADDR,R0
      MOV.W   @(R0,R12),R10
      SHLR2  R10
      SHLR2  R10
      SHLR2  R10
      RTS
      NOP

```

```

;***** VARIABLE AREA *****

```

```

      .ALIGN 4
ADCSR:      .DATA.L      H'5FFFEE8
ADDR:       .DATA.L
ADDRA:      .DATA.L      H'5FFFEE0
ADDRB:      .DATA.L      H'5FFFEE2
ADDRC:      .DATA.L      H'5FFFEE4

```



```

ADDRD:      .DATA.L      H'5FFFE6
IV_OFF:     .DATA.L      512-3
IV_GAIN:    .DATA.L      1
IU_OFF:     .DATA.L      512-3
IU_GAIN:    .DATA.L      1
KP:         .DATA.L      1
KI:         .DATA.L      2385      ;KI/16 := 1/(dT/Ti) := Fs * Ti := 6k * 0.1
X_F:        .DATA.L      _X
Q:          .DATA.L      _Q
IU:         .DATA.L      _IU
IV:         .DATA.L      _IV
ID:         .DATA.L      _ID
IQ:         .DATA.L      _IQ
ID_F:       .DATA.L      _ID_F
ID_H:       .DATA.L      _ID_H
IQ_F:       .DATA.L      _IQ_F
IQ_H:       .DATA.L      _IQ_H
VC_D:       .DATA.L      _VC_D
VC_Q:       .DATA.L      _VC_Q
VC_DH:     .DATA.L      _VC_DH
VC_QH:     .DATA.L      _VC_QH
VC_DR:     .DATA.L      _VC_DR
VC_QR:     .DATA.L      _VC_QR
VC_DX:     .DATA.L      _VC_DX
VC_QX:     .DATA.L      _VC_QX
IDIN:       .DATA.L      _IDIN
IQIN:       .DATA.L      _IQIN
AB:         .DATA.L      _AB
OUT:        .DATA.L      _OUT
TMP:        .DATA.L      _TMP
MAX_Q:      .DATA.L      200
_X:         .DATA.L      0
_Q:         .DATA.L      0
_IU:        .DATA.L      0
_IV:        .DATA.L      0
_ID:        .DATA.L      0
_IQ:        .DATA.L      0
_ID_F:      .DATA.L      0
_ID_H:      .DATA.L      0
_IQ_F:      .DATA.L      0
_IQ_H:      .DATA.L      0
_VC_D:      .DATA.L      0
_VC_Q:      .DATA.L      0
_VC_DH:     .DATA.L      0
_VC_QH:     .DATA.L      0
_VC_DR:     .DATA.L      0
_VC_QR:     .DATA.L      0
_VC_DX:     .DATA.L      0
_VC_QX:     .DATA.L      0
_OUT:       .DATA.L      0
_TMP:       .DATA.L      0
_IDIN:      .DATA.W      0,0      ;Idi(k),Idi(k-1)
_IQIN:      .DATA.L      0,0      ;Ido(k-1),Ido(k)
_AB:        .DATA.W      0,0      ;Iqi(k),Iqi(k-1)
           .DATA.L      0,0      ;Iqo(k-1),Iqo(k)
           .DATA.W      32,32     ;b(0),b(1),127,128
***** CONSTANT AREA *****
MASK_AD:    .DATA.L      H'3FF
MASK_12:    .DATA.L      H'0FFF
MASK_11:    .DATA.L      H'07FF
***** wark area *****
           .SECTION STACK,STACK,ALIGN=4
           .RES.L 50
_POWER_RESET_SP:
_MANUAL_RESET_SP:
PROG_END:
           .END

```

ซอฟต์แวร์โมดูล Voltage

```

;*****
; Program for Voltage compensate
;*****
        .EXPORT      _POWER_RESET_PC,_POWER_RESET_SP
        .EXPORT      _MANUAL_RESET_PC,_MANUAL_RESET_SP,_IMIA3
        .IMPORT      SINCOS,INITPWM,AD_IN
        .IMPORT      PWM_GEN,PI_CON,CLR_PWM,VUV2DQ,FILTER,IUV2DQ
        .IMPORT      READ_IUV,SQRT_R10,READ_VD
        .SECTION MAIN,CODE,ALIGN=4
_POWER_RESET_PC:
_MANUAL_RESET_PC:
MAIN:
        BSR    INITPWM                ;INITIAL TIMER
        NOP
LOOP:
        BRA    LOOP
        NOP
        .ALIGN 4
;*****
; INTERRUPT SERVICE
;*****
_IMIA3:
        STS.L  PR,@-SP
        MOV   TSR_3,R1                ;RESET INTERRUPT
        MOV.B @R1,R10                ; " "
        MOV   #0,R10                 ; " "
        MOV.B R10,@R1                 ; " "
        BSR   INC_Q                   ;READ Q
        NOP
        BSR   READ_VUV                ;READ LINE VOLTAGE VALUE
        NOP
        BSR   READ_IUV                ;READ CURRENT Iu,Iv
        NOP
        MOV   IU,R0
        MOV   R1,@R0
        MOV   IV,R0
        MOV   R2,@R0
        MOV   QQ,R0
        MOV   @R0,R0
        MOV   VUV,R1
        MOV   @R1,R1
        MOV   VVW,R2
        MOV   @R2,R2
        BSR   VUV2DQ                  ;CONVERT VOLTAGE TO DQ AXIS
        NOP
        MOV   VD,R0
        MOV   R1,@R0
        MOV   VQ,R0
        MOV   R2,@R0
        MOV   VDIN,R0                ;KEEP VD TO INPUT FILTER
        MOV.W R1,@R0
        MOV   VQIN,R0
        MOV.W R2,@R0                ;KEEP VQ TO INPUT FILTER
        MOV   VDIN,R1
        MOV   AB,R2
        BSR   FILTER                  ;LOWPASS FILTER Vd
        NOP
        MOV   VD_F,R0                ;Vs * 64
        MOV   R1,@R0
        MOV   VQIN,R1
        MOV   AB,R2
        BSR   FILTER                  ;LOWPASS FILTER Vq
        NOP
        MOV   VQ_F,R0                ;Vs * 64

```

```

MOV R1,@R0
MOV QQ,R0
MOV @R0,R0
MOV IU,R1
MOV @R1,R1
MOV IV,R2
MOV @R2,R2
BSR IU2DQ ;CONVERT IU,IV TO DQ AXIS
NOP
MOV ID,R0
MOV R1,@R0
MOV IQ,R0
MOV R2,@R0
MOV IDIN,R0 ;KEEP ID TO INPUT FILTER
MOV.W R1,@R0
MOV IQIN,R0
MOV.W R2,@R0 ;KEEP IQ TO INPUT FILTER
MOV IDIN,R1
MOV AB,R2
BSR FILTER ;LOWPASS FILTER Id
NOP
SHAR R1
SHAR R1
MOV ID_FX,R0
MOV R1,@R0
DIVS64 R1 ;DIV TO SCALE
MOV ID_F,R0
MOV R1,@R0
MOV IQIN,R1
MOV AB,R2
BSR FILTER ;LOWPASS FILTER Iq
NOP
SHAR R1
SHAR R1
MOV IQ_FX,R0
MOV R1,@R0
DIVS64 R1 ;DIV TO SCALE
MOV IQ_F,R0
MOV R1,@R0
***** COMPENSATE DC VOLTAGE *****
DC_COM:BSR READ_VDC ;R6 := V_DC
NOP
MOV V_DC,R0
MOV R1,@R0
MOV SET_VDC,R6 ;R6 := SET VOLTAGE
SUB R6,R1 ;R1 := PV - SV = ERR VOLTAGE
MOV KP,R2 ;KP = 1
MOV KI,R3 ;KI = 1413
BSR PI_CON ;COMPENSATE DC VOLTAGE
NOP ;R1 := RESISTIVE GAIN
MOV R_GAIN,R0
MOV R1,@R0
MOV ID_F,R0
MOV @R0,R2 ;R2 := ID_F
MULS R1,R2 ;R2 := ID_F * R
MOV IQ_F,R0
STS MACL,R2
MOV I_S,R9
DIVS R9,R2
MOV @R0,R3 ;R3 := IQ_F
MULS R1,R3 ;R3 := IQ_F * R
MOV VC_DR,R0
STS MACL,R3
MOV I_S,R9
DIVS R9,R3
MOV R2,@R0 ;STORE VC_D RESISTIVE
MOV VC_QR,R0
MOV R3,@R0 ;STORE VC_Q RESISTIVE
MOV VD_F,R0 ;FIND VOLTAGE SIZE IF VS < 340 THEN EXIT

```

```

MOV    @R0,R1
MULS  R1,R1           ;R3 := Vd^2
MOV    VQ_F,R0
MOV    @R0,R2
STS    MACL,R3
MULS  R2,R2           ;R4 := Vq^2
MOV    VS,R0
STS    MACL,R4
ADD    R4,R3
MOV    R3,@R0         ;KEEP VS := Vd^2 + Vq^2
MOV    MIN_VS,R1      ;CHECK Vs > 335
CMP/GT R1,R3
BT     CHK_N
MOV    #0,R10
MOV    X,R0
MOV    R10,@R0
BRA    FF_X
NOP
CHK_N: MOV    MAX_VS,R1      ;CHECK Vs < 380
CMP/GT R1,R3
BF     F_X
MOV    #0,R10
MOV    X,R0
MOV    R10,@R0
BRA    FF_X
NOP
.ALIGN 4
TSR_3: .DATA.L    H'5FFFF25      ;RESET INTERRUPT
VD:    .DATA.L    _VD
VQ:    .DATA.L    _VQ
QQ:    .DATA.L    _Q
VDIN:  .DATA.L    _VDIN
VQIN:  .DATA.L    _VQIN
IU:    .DATA.L    _IU
IV:    .DATA.L    _IV
ID:    .DATA.L    _ID
IQ:    .DATA.L    _IQ
IDIN:  .DATA.L    _IDIN
IQIN:  .DATA.L    _IQIN
KP:    .DATA.L    1
KI:    .DATA.L    1431           ;KI/16 := 1/(dT/Ti) := Fs * Ti := 10k * Ti/16
SET_VDC: .DATA.L    2000         ;(200 * 10)= 1680 VOLT
I_S:   .DATA.L    85*64/4/(64*2) ;CURRENT SCALE FOR LOOP DC
MIN_VS: .DATA.L    335*335*64*64 ; 335 Volts
MAX_VS: .DATA.L    380*380*64*64 ; 380 Volts
MIN_VDC: .DATA.L    500          ;MINIMUM DC VOLTAGE
;*****
; READ VOLTAGE PHASE U , V FROM ANALOG INPUT
; SCALING 380 Volts to 380 unit by gain 87/256
;*****
READ_VUV:
STS.L  PR,@-SP           ;READ VOLTAGE U-V
MOV    IN1ADR,R0
MOV.W  @R0,R6
SHLL2 R6
SHLL2 R6
EXTS.W R6,R6
DIVS16 R6               ;ANALOG VALUE IS 12 BITS
MOV    #87,R0
MULS  R0,R6
STS    MACL,R6
DIVS16 R6
DIVS16 R6
MOV    VUV,R0
MOV    R6,@R0
MOV    IN2ADR,R0
MOV.W  @R0,R6
SHLL2 R6
SHLL2 R6

```

```

EXTS.W R6,R6
DIVS16 R6
MOV #87,R0
MULS R0,R6
STS MACL,R6
DIVS16 R6
DIVS16 R6
NEG R6,R6
MOV VVW,R0
MOV R6,@R0
LDS.L @SP+,PR
RTS
NOP
.ALIGN 4
VS: .DATA.L _VS
VUV: .DATA.L _VUV
VVW: .DATA.L _VVW
IN1ADR:.DATA.L H'A3FF810 ;EXPANSION INPUT PORT 1
IN2ADR:.DATA.L H'A3FF814 ;EXPANSION INPUT PORT 2
MASK: .DATA.W H'0FFF
;=====
; CALCULATE Vs-Vcr
;=====
F_X: MOV VD_F1,R6
MOV @R6,R1
MOV VQ_F1,R7
MOV @R7,R2
MOV VC_DR,R0
MOV @R0,R3
MOV VC_QR,R0
MOV @R0,R4
MOV #51,R5 ;51/16
MULS R5,R3
STS MACL,R3
MULS R5,R4
STS MACL,R4
DIVS16 R3
DIVS16 R4
ADD R3,R1 ;Vsd-Vcdr
ADD R4,R2 ;Vsqr-Vcqr
MOV R1,@R6
MOV R2,@R7
;-----
; - FIND CUR := Id^2 + Iq^2
;-----
F_CUR: MOV ID_F,R0
MOV @R0,R1
MULS R1,R1 ;R3 := Id^2
MOV IQ_F,R0
MOV @R0,R2
STS MACL,R3
MULS R2,R2 ;R4 := Iq^2
MOV CUR,R0
STS MACL,R4
ADD R4,R3
MOV R3,@R0 ;KEEP CUR := Id^2 + Iq^2
MOV MIN_CUR,R10
CMP/GT R10,R3
BT F_V1 ;CURRENT > MIN_CURRENT( 1A )
MOV #0,R10
MOV X,R0
MOV R10,@R0
BRA FF_X
NOP
.ALIGN 4
OUT1ADD: .DATA.L H'A3FF800
MIN_CUR: .DATA.L 113 ;0.5 AMP. (0.5*85*64/4/64)^2 = 113
AB: .DATA.L _AB
VD_F: .DATA.L _VD_F

```

```

VQ_F:      .DATA.L      _VQ_F
;-----
; - FIND V1 := VdId + VqIq
;-----
F_V1:  MOV   ID_F,R0
      MOV   @R0,R1           ;R1 := Id
      MOV   VD_F1,R0
      MOV   @R0,R2           ;R2 := Vd
      MULS  R1,R2
      MOV   IQ_F,R0
      STS   MACL,R5         ;R5 := VdId
      MOV   @R0,R3         ;R3 := Iq
      MOV   VQ_F1,R0
      MOV   @R0,R4         ;R4 := Vq
      MULS  R3,R4
      MOV   V1,R0          ;READ ADDRESS V1
      STS   MACL,R6        ;R6 := VqIq
;-----
; - FIND V2 := abs(VqId - VdIq)
;-----
      MULS  R1,R4           ;VqId
      ADD   R5,R6
      STS   MACL,R1        ;R1 := VqId
      MULS  R2,R3         ;VdIq
      MOV   R6,@R0        ;KEEP V1 := VdId + VqIq
      STS   MACL,R2        ;R2 := VdIq
      SUB   R2,R1         ;R1 := VqId - VdIq
      MOV   #1,R2         ;CHECK SIGN OF V2
      MOV   #0,R0
      CMP/GE R0,R1        ;IF V2 > 0 THEN S=-1
      BT    POS
      MOV   #1,R2
      NEG   R1,R1         ;If V2 < 0 THEN V2 := -V2
POS:    MOV   SIGN,R0
      MOV.W R2,@R0
      MOV   V2,R0
      MOV   R1,@R0        ;KEEP V2 := abs(VqId - VdIq)
;-----
; - FIND V1.3 := 380^2/(Id^2 + Iq^2)
;-----
      MOV   SQR380,R3
      MOV   CUR,R0
      MOV   @R0,R2
      DIVS  R2,R3         ;R3 := 380^2/(Id^2 + Iq^2)
      MOV   SQG380,R1
      MULS  R1,R3
      STS   MACL,R3
      MOV   V13,R0
      MOV   R3,@R0
;-----
; - FIND V1.4 := SQR[(VdId + VqIq)/(Id^2 + Iq^2)]
;-----
      MOV   CUR,R0
      MOV   @R0,R2        ;READ CUR
      MOV   V1,R0
      MOV   @R0,R1
      DIVS  R2,R1         ;R1 := (VdId + VqIq)/(Id^2 + Iq^2)
      MULS  R1,R1
      STS   MACL,R4        ;R4 := SQR[(VdId + VqIq)/(Id^2 + Iq^2)]
      MOV   V14,R0
      MOV   R4,@R0
;-----
; - FIND V1.5 := SQRT[V1.3-V1.4]
;-----
      SUB   R4,R3
      MOV   R3,R10
      BSR   SQR_T_R10
      NOP
      MOV   V15,R0        ;R10 := SQRT[V1.3-V1.4]

```

```

MOV R10,@R0
;-----
; - FIND V2.1 := abs(VqId - VdIq)/(Id^2 + Iq^2)
;-----
MOV V2,R0
MOV @R0,R1
MOV CUR,R0
MOV @R0,R2
DIVS R2,R1 ;R1 := (VdId + VqIq)/(Id^2 + Iq^2)
MOV V21,R0
MOV R1,@R0
;-----
; - FIND X := V1.5 - V2.1
;-----
SUB R1,R10
MOV X,R0
MOV R10,@R0 ;KEEP X
FF_X: MOV R10,R1
MOV X_F,R0
MOV R1,@R0
***** SEND DATA TO CPU 1 *****
; Port 1 : R_GAIN; Port 2 : Sign * X_F
*****
CPU1:
MOV R_GAIN,R0 ;MOVE R_GAIN TO CPU 1
MOV @R0,R1
MOV OUT1ADR,R0
MOV.W R1,@R0
MOV X_F,R0 ;MOVE X GAIN TO CPU 1
MOV @R0,R1
MOV SIGN,R0
MOV.W @R0,R2
MULS R1,R2
STS MACLR,R1
MOV OUT2ADR,R0
MOV.W R1,@R0
***** End Send data to CPU 1 *****
LDS.L @SP+,PR
RTE
NOP
.ALIGN 4
R_GAIN: .DATA.L _R_GAIN ;GAIN OF RESISTIVE
AB1: .DATA.L _AB
VD_F1: .DATA.L _VD_F
VQ_F1: .DATA.L _VQ_F
ID_F: .DATA.L _ID_F
IQ_F: .DATA.L _IQ_F
ID_FX: .DATA.L _ID_FX
IQ_FX: .DATA.L _IQ_FX
XIN: .DATA.L _XIN
V_DC: .DATA.L _V_DC
V13: .DATA.L _V13
V14: .DATA.L _V14
V15: .DATA.L _V15
V21: .DATA.L _V21
*****
; INCREASING OF Q ANGLE
*****
INC_Q: MOV Q,R1
MOV @R1,R0
ADD #1,R0
CMP/EQ #120,R0
BF IGNOR
MOV #0,R0
IGNOR: MOV R0,@R1 ;KEEP Q
RTS
NOP
Q: .DATA.L _Q
SQR380: .DATA.L 381*381 ;(380)^2

```

```

SQG380:      .DATA.L      64*64      ;GAIN OF VOLTAGE
DIV_V:       .DATA.L      65536
X:           .DATA.L      _X
X_F:         .DATA.L      _X_F
VC_D:        .DATA.L      _VC_D
VC_Q:        .DATA.L      _VC_Q
VC_DH:       .DATA.L      _VC_DH
VC_QH:       .DATA.L      _VC_QH
VC_DR:       .DATA.L      _VC_DR
VC_QR:       .DATA.L      _VC_QR
VC_DX:       .DATA.L      _VC_DX
VC_QX:       .DATA.L      _VC_QX
CUR:         .DATA.L      _CUR
V1:          .DATA.L      _V1
V2:          .DATA.L      _V2
_ID_FX:      .DATA.L      0
_IQ_FX:      .DATA.L      0
SIGN:        .DATA.L      _SIGN
OUT1:        .DATA.L      _OUT1
OUT2:        .DATA.L      _OUT2
_R_GAIN:     .DATA.L      0
_ID:         .DATA.L      0
_IQ:         .DATA.L      0
_X_F:        .DATA.L      0
_Q:          .DATA.L      0
_IU:         .DATA.L      0
_IV:         .DATA.L      0
_VUV:        .DATA.L      0
_VVW:        .DATA.L      0
_VS:         .DATA.L      0
_V_DC:       .DATA.L      0
_VD:         .DATA.L      0
_VQ:         .DATA.L      0
_VC_D:       .DATA.L      0
_VC_Q:       .DATA.L      0
_VC_DH:      .DATA.L      0
_VC_QH:      .DATA.L      0
_VC_DR:      .DATA.L      0
_VC_QR:      .DATA.L      0
_VC_DX:      .DATA.L      0
_VC_QX:      .DATA.L      0
_VD_F:       .DATA.L      1      ;OUTPUT VARIABLE START HERE
_VQ_F:       .DATA.L      2
_ID_F:       .DATA.L      3
_IQ_F:       .DATA.L      4
_CUR:        .DATA.L      5
_V1:         .DATA.L      6
_V2:         .DATA.L      7
_V13:        .DATA.L      8
_V14:        .DATA.L      9
_V15:        .DATA.L     10
_V21:        .DATA.L     11
_X:          .DATA.L     12
_VDIN: .DATA.W      0,0,0,0,0
_VQIN: .DATA.W      0,0,0,0,0
_IDIN: .DATA.W      0,0,0,0,0
_IQIN: .DATA.W      0,0,0,0,0
_XIN:  .DATA.W      0,0,0,0,0
_AB:   .DATA.W      32,32
_SIGN: .DATA.W      0
;***** CONSTANT AREA *****
.INCLUDE "ADDRESS.H"
;***** work area *****
.SECTION STACK,STACK,ALIGN=4
.RES.L 50
_POWER_RESET_SP:
_MANUAL_RESET_SP:
PROG_END:
.END

```


ประวัติผู้เขียน

นายกิติพจน์ สิทธิเลิศพิศาล เกิดเมื่อวันที่ 10 พฤษภาคม พ.ศ. 2511 ที่เขตบางกอกน้อย กรุงเทพมหานคร สำเร็จการศึกษาระดับปริญญาวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมไฟฟ้า (ไฟฟ้ากำลัง) จากมหาวิทยาลัยเชียงใหม่ ปีการศึกษา 2532 และ ได้เข้าศึกษาต่อในหลักสูตรวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิศวกรรมไฟฟ้า (อิเล็กทรอนิกส์กำลัง) ณ ภาควิชาวิศวกรรมไฟฟ้า คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในปีการศึกษา 2535

