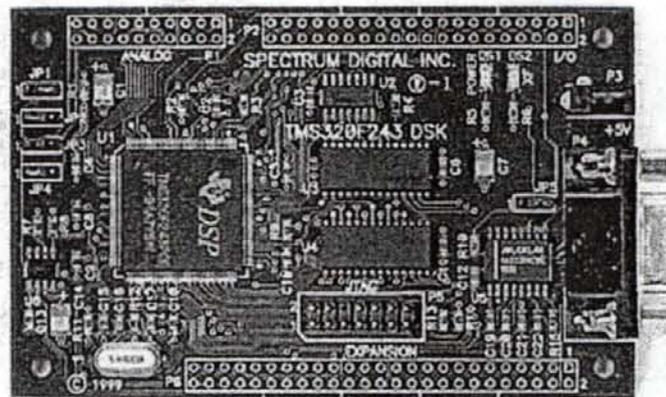


บทที่ 5 การเขียนโปรแกรม

เนื้อหาในบทนี้จะกล่าวถึงขั้นตอนการเขียนโปรแกรมการระบบควบคุมมอเตอร์เหนี่ยวนำ 3 เฟส แบบปรับความเร็ว จะทำการเขียน โปรแกรมโดยใช้ภาษาแอสเซมบลี ในการเขียน โปรแกรมในคอมพิวเตอร์ จากนั้นจะทำการ โหลดโปรแกรมเข้าตัว DSP รุ่น TMS320F243 ดังรูปที่ 5.1 แต่ก่อนจะการเขียนโปรแกรม จะต้องการแปลงสมการต่างๆที่จะเขียนโปรแกรมให้อยู่ในรูปของสมการแบบดิสครีตเสียก่อน โดยจะอธิบายเป็นหัวข้อดังนี้

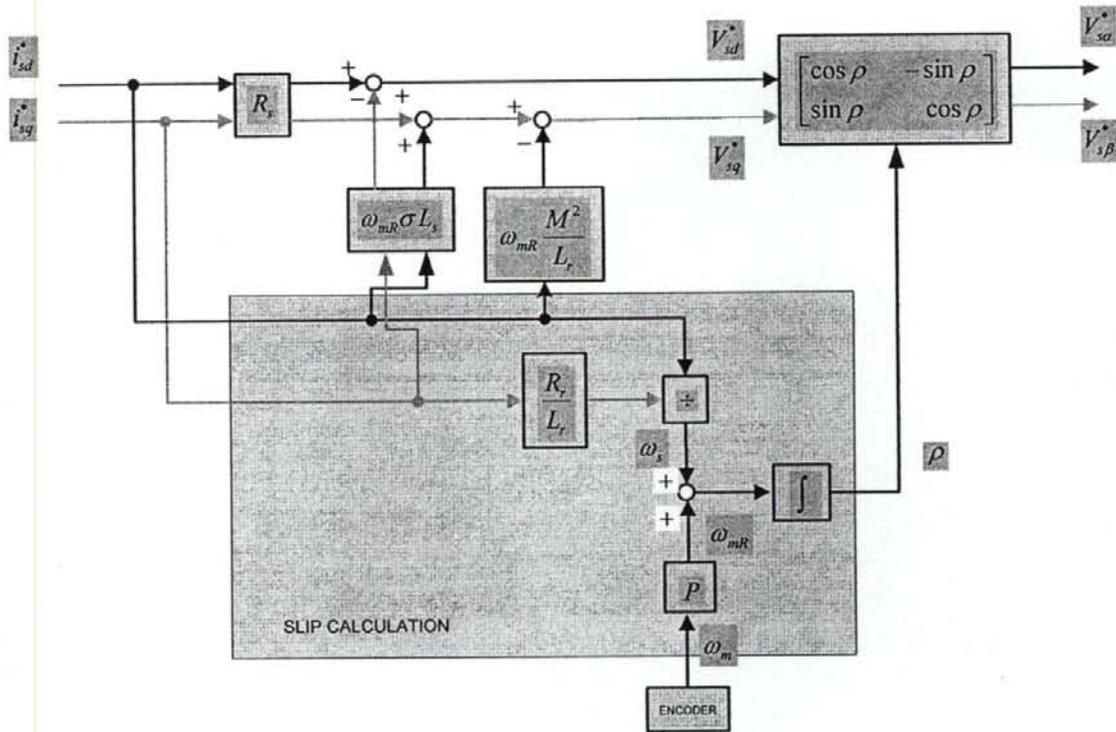


รูปที่ 5.1 แสดงรูป DSP รุ่น TMS 320F243

5.1 สมการดิสครีต (Discrete time equation)

พิจารณาสมการที่ใช้ในการแปลงเป็นสมการในรูปดิสครีต ดังนี้สมการต่อไปนี้โดยจะใช้บล็อกการควบคุมการควบคุมมอเตอร์แบบปรับความเร็วรอบของมอเตอร์เหนี่ยวนำ 3 เฟส โดยทำการปรับแรงดันและความถี่โดยใช้วิธีการแบบแยกการเชื่อมร่วม

DECOUPLING CONTROL



รูปที่ 5.2 แสดงบล็อกการควบคุมแบบแยกการเชื่อมร่วม

สมการ Speed regulator :

$$i_{sq}^* = (k_{pv} + k_{iv} \int dt)(\omega_m^* - \omega_m) \tag{5.1}$$

สมการ Slip/Rotor flux angle calculation

เมื่อ

$$\hat{\omega}_s = \frac{R_r i_{sq}^*}{L_r i_{sd}^*} \tag{5.2}$$

และจะได้สมการหาค่ามุมโรเตอร์ฟลักซ์ดังสมการที่ 5.3

$$\frac{d\rho}{dt} = \omega_{mR} = p\omega_m + \hat{\omega}_s = p\omega_m + \frac{R_r i_{sq}^*}{L_r i_{sd}^*} \tag{5.3}$$

สมการแรงดัน Decoupling control: แสดงดังสมการที่ 5.4 - 5.5 ซึ่งเป็นสมการแรงดันจากบทที่ 2

$$V_{sd}^* = R_s i_{sd}^* - \omega_{mR} \sigma L_s i_{sq}^* \quad (5.4)$$

$$V_{sq}^* = R_s i_{sq}^* + \left(\sigma L_s + \frac{M^2}{L_r} \right) \omega_{mR} i_{sd}^* \quad (5.5)$$

5.2 สมการดิครีต (Discrete Equations)

เมื่อทำการแปลงสมการ 5.1 เป็นสมการดิครีตจะใช้หลักการแปลงสมการอินทิเกรตดังสมการที่ 5.6 - 5.7 และ จะได้สมการที่ 5.8

$$\frac{dx}{dt} \approx \frac{x_{(k)} - x_{(k-1)}}{T} \quad (5.6)$$

$$\int_0^{kT} x dt \approx \left(\sum_{i=1}^k x_i \right) \cdot T \quad (5.7)$$

$$i_{sq(k)}^* = \left[\omega_{m(k)}^* - \omega_{m(k)} \right] k_{p\omega} + k_{i\omega} \cdot T \left[\sum_{i=1}^k (\omega_{m(i)}^* - \omega_{m(i)}) \right] \quad (5.8)$$

สมการ Slip/Rotor flux angle calculation

จากสมการที่ 5.2 เมื่อแปลงเป็นสมการดิครีตจะได้สมการที่ 5.9

$$\hat{\omega}_{s(k)} = \frac{R_r i_{sq(k)}^*}{L_r i_{sd(k)}^*} \quad (5.9)$$

และในส่วนของสมการความเร็วโรเตอร์ฟลักซ์จะได้ดังสมการที่ 5.11

$$\frac{\rho_{(k)} - \rho_{(k-1)}}{T} = p\omega_{m(k)} + \frac{R_r i_{sq(k)}^*}{L_r i_{sd(k)}^*} \quad (5.10)$$

จากสมการที่ 5.10 สามารถหาค่ามุมโรเตอร์ฟลักซ์ได้ดังสมการที่ 5.11

$$\rho_{(k)} = T \cdot p\omega_{m(k)} + \frac{T \cdot R_r i_{sq(k)}^*}{L_r i_{sd(k)}^*} + \rho_{(k-1)} \quad (5.11)$$

สมการแรงดัน Decoupling control: แสดงดังสมการที่ 5.4-5.5 เมื่อแปลงเป็นสมการดีสครีตสามารถแสดงดังสมการที่ 5.12 – 5.13 ตามลำดับ

$$V_{sd(k)}^* = R_s i_{sd(k)}^* - \omega_{mR} \sigma L_s i_{sq(k)}^* \quad (5.12)$$

$$V_{sq(k)}^* = R_s i_{sq(k)}^* + \left(\sigma L_s + \frac{M^2}{L_r} \right) \omega_{mR} i_{sd(k)}^* \quad (5.13)$$

5.3 ค่าหน่วย (Per-Unit Value)

เมื่อกำหนดหน่วยสามารถหาได้ดังสมการ 5.14

$$p.u. = \frac{real}{base} \quad (5.14)$$

เมื่อนำสมการที่ 5.8 แปลงเป็นสมการ p.u. มีค่าดังสมการที่ 5.15

$$I_{sq(k)}^* = \left[\Omega_{m(k)}^* - \Omega_{m(k)} \right] \frac{\omega_b \cdot k_{p\omega}}{I_b} + \frac{\omega_b \cdot k_{i\omega}}{I_b} \cdot T \left[\sum_{i=1}^k (\Omega_{m(i)}^* - \Omega_{m(i)}) \right] \quad (5.15)$$

เมื่อ

$$\Omega_{m(k)}^* = \frac{\omega_{m(k)}}{\omega_b}$$

จากสมการที่ 5.9 เมื่อแปลงเป็นสมการ p.u. จะได้สมการที่ 5.16

$$\hat{\Omega}_{s(k)} = \frac{R_r}{\omega_b L_r} \frac{I_{sq(k)}^*}{I_{sd(k)}^*} \quad (5.16)$$

จากสมการที่ 5.11 สามารถหาค่ามุมโรเตอร์ฟลักซ์ได้ดังสมการที่ 5.17

$$\rho_{(k)} = \frac{T \cdot p \cdot \omega_b \cdot \omega_{m(k)}}{\rho_b} + \frac{T \cdot R_r}{\rho_b \cdot L_r} \frac{I_{sq(k)}^*}{I_{sd(k)}^*} + \rho_{(k-1)} \quad (5.17)$$

สมการแรงดัน Decoupling control: แสดงดังสมการที่ 5.12 – 5.13 เมื่อแปลงเป็นสมการ p.u. สามารถแสดง
 ดังสมการที่ 5.18 – 5.19 ตามลำดับ

$$U_{sd(k)}^* = \frac{R_s \cdot I_b \cdot I_{sd(k)}^*}{V_b} - \frac{\omega_b \cdot \Omega_{mR} \cdot \sigma L_s \cdot I_b \cdot I_{sq(k)}^*}{V_b} \quad (5.18)$$

$$U_{sq(k)}^* = \frac{R_s \cdot I_b \cdot I_{sq(k)}^*}{V_b} + \frac{\omega_b \cdot \Omega_{mR} \cdot \sigma L_s \cdot I_b \cdot I_{sd(k)}^*}{V_b} + \frac{\omega_b \cdot \Omega_{mR} \cdot M^2 \cdot I_b \cdot I_{sd(k)}^*}{V_b \cdot L_r} \quad (5.19)$$

5.4 ค่าเบส (Base Value)

การเลือกค่าเบสมีความจำเป็นมากในการนำค่านี้ไปทำการสเกลลิงเพื่อเขียน โปรแกรม

ค่าเบสกระแส

$$I_b = (\sqrt{2})i_s = \sqrt{2} \times 0.202 = 0.285 A$$

ค่าเบสแรงดัน

$$V_b = (\sqrt{2})i_s = \sqrt{2} \times 220 = 311.127 V$$

ค่าเบสอิมพีแดนซ์

$$Z_b = \frac{V_b}{I_b} = \frac{311.127}{0.285} = 1092 \Omega$$

ค่าเบสความเร็วเชิงมุม

$$\omega_b = 2\pi f_b = 2 \times \pi \times 50 = 314 \text{ rad/s}$$

ค่าเบสความเร็วโรเตอร์

$$N_b = N_m = 1385 \text{ rpm}$$

ค่าเบสฟลักซ์แม่เหล็กไฟฟ้า

$$\psi_b = \frac{V_b}{\omega_b} = \frac{311.127}{314} = 0.99 \text{ Wb}$$

ค่าเบสอินดักแตนซ์

$$L_b = \frac{\psi_b}{I_b} = \frac{0.99}{0.285} = 3.47 H$$

5.5 ขั้นตอนการทำงานโปรแกรม

ในการเขียน โปรแกรมจะแสดงเฉพาะในส่วนของการทำงานโปรแกรมหลัก (Main Program) และรูปที่ 5.3 แสดงผังการทำงานของโปรแกรม

Decoupling Control of Three-phase Induction motor Drive

Module: Main Program

Initialize

Initialize all variables and enable interrupt service routine

Loop here and wait for interrupt only

Interrupt Service Routine

Read DC bus voltage from A to D

Get speed command from Encoder

Calculate actual speed

Speed regulator

Calculate speed error

Calculate Speed Calculate output i_{sq}^*

Slip/Rotor flux angle calculation

Calculate slip $\hat{\omega}_s$

Calculate rotor flux frequency $\hat{\omega}_o$

Calculate rotor flux ρ

Decoupling Control

Calculate V_{sd}^*, V_{sq}^*

Calculate $V_{s\alpha}^*, V_{s\beta}^*$

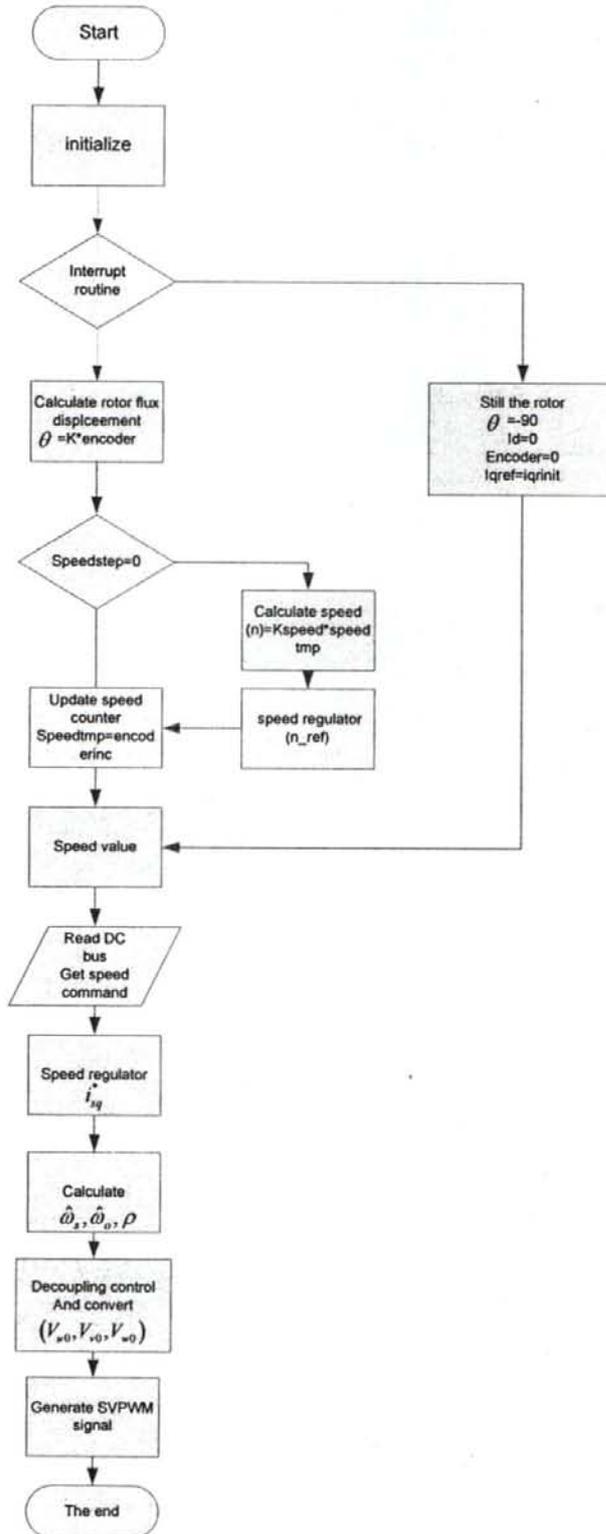
Convert 3 phase voltage (V_{su}, V_{sv}, V_{sw})

Generate SVPWM signal

Calculate date-time compensated voltage

Calculate median voltage

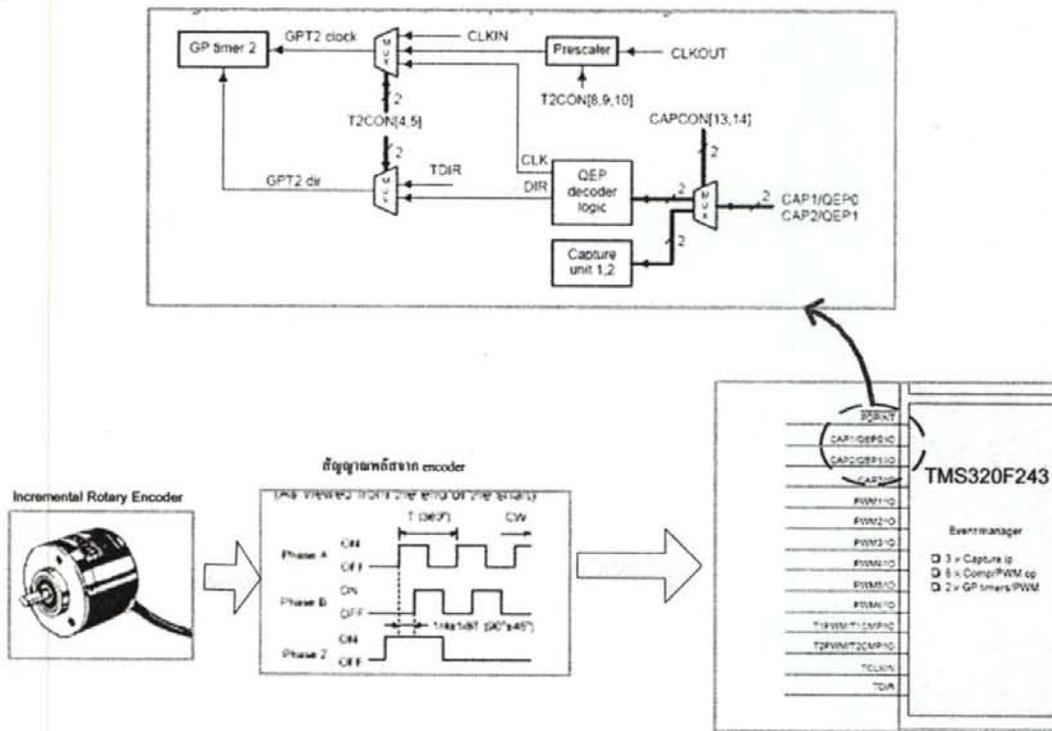
Calculate voltage to compare carrier wave (V_{u0}, V_{v0}, V_{w0})
 Return interrupt
 End of main program



รูปที่ 5.3 แสดงผังการทำงานหลักของโปรแกรม

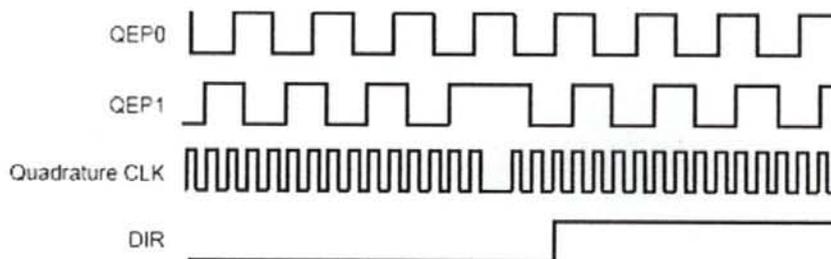
5.6 การเขียนโปรแกรมตรวจจับความเร็ว

การเขียนโปรแกรมในการวัดค่าความเร็วของมอเตอร์เหนี่ยวนำ 3 เฟส ในการรับค่าความเร็วของมอเตอร์เหนี่ยวนำ จะใช้ตัววัดความเร็วชนิด อินครีเมนท์ทอลโรตารีเอ็นโคดเดอร์ (Incremental Rotary Encoder) ของออมรอนรุ่น E6C2-C ดังรูปที่ 5.4 แสดงระบบการตรวจจับความเร็วจาก Incremental Rotary Encoder ที่เชื่อมต่อเข้ากับ DSP



รูปที่ 5.4 แสดงระบบการตรวจจับความเร็วจาก Incremental Rotary Encoder

โดยที่จำนวนพัลส์ต่อรอบมีค่าเท่ากับ 1024 พัลส์/รอบ และแรงดันที่จ่ายให้กับ Incremental Rotary Encoder ใช้แรงดัน 5 Vdc

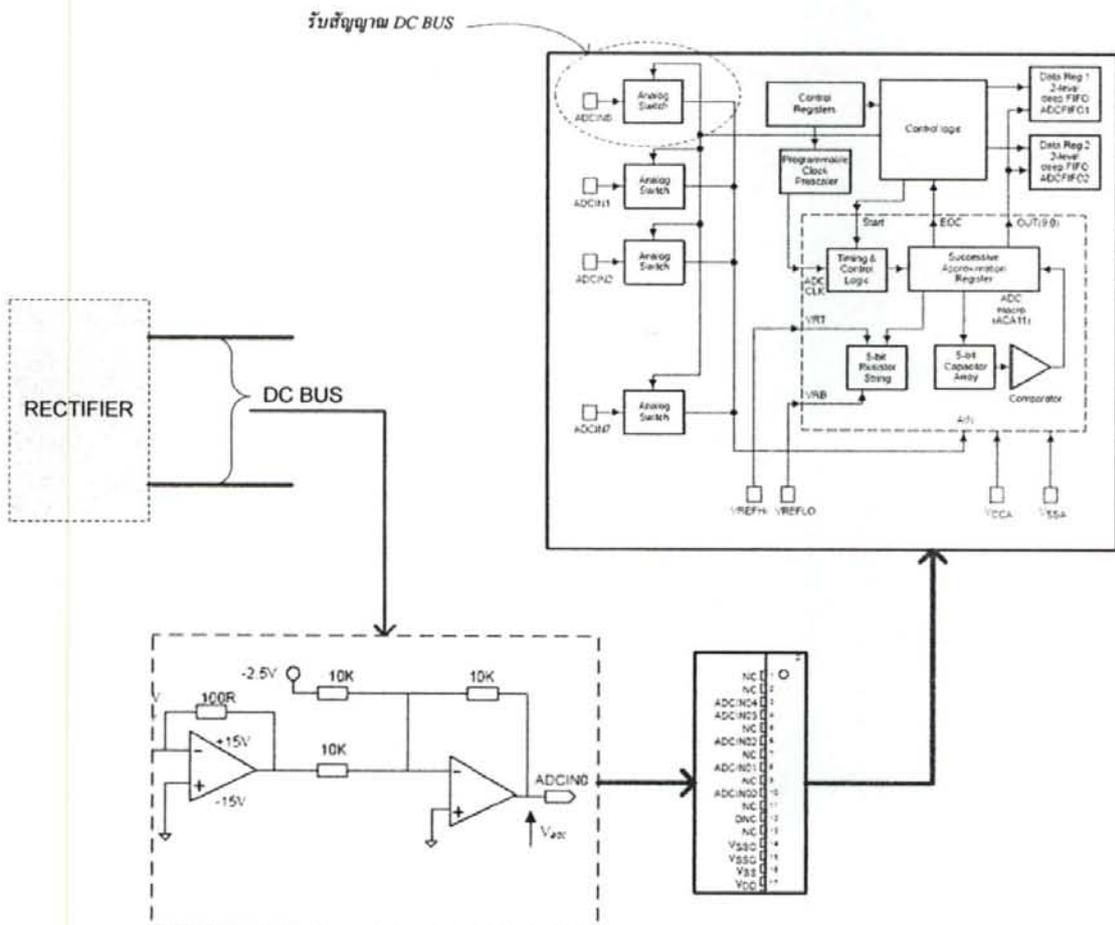


รูปที่ 5.5 แสดงสัญญาณ QEP0 และ QEP1

สัญญาณพลัสที่สร้างจาก QEP0 และ QEP1 แสดงดังรูปที่ 5.5 และจะต่างเฟสกัน 90 องศา ส่วนค่า DIR จะเป็นตัวเปรียบเทียบการกลับทิศทางการหมุนของความเร็วมอเตอร์ ในการใช้โหมดนี้ในการเขียนโปรแกรม จะต้องทำการเซตค่า GP timer 2 จะเป็นคาบเวลาที่ใช้ในการเปรียบเทียบและ T2CON เป็นโหมดในการนับทิศทางโคจรพิจารณาการนับขึ้นหรือนับลง up/down - mode ที่จะต้องใช้สัญญาณนาฬิกาจากวงจร QEP แสดงดังรูปที่ 5.4

5.7 การรับค่าสัญญาณอนาลอก

ในการรับค่าสัญญาณอนาลอกที่จะใช้ในการเขียนโปรแกรมในงานวิจัยนี้เป็นการควบคุมการปรับความเร็วรอบของมอเตอร์เหนี่ยวนำที่ระบบการควบคุมจะต้องทราบข้อมูลของแรงดันบัสไฟตรงค่าแรงดันบัสไฟตรงจะเป็นสัญญาณอนาลอกที่จะส่งเข้าไปยัง DSP TMS320F243 ดังรูปที่ 5.6 โดยสัญญาณอนาลอกจะถูกส่งเข้าพอด ADC โดยในโหมดนี้สามารถแปลงสัญญาณอนาลอกเป็นสัญญาณดิจิทัลมีความละเอียด 10 bit และการแปลงแสดงได้ดังสมการ ที่ 5.20

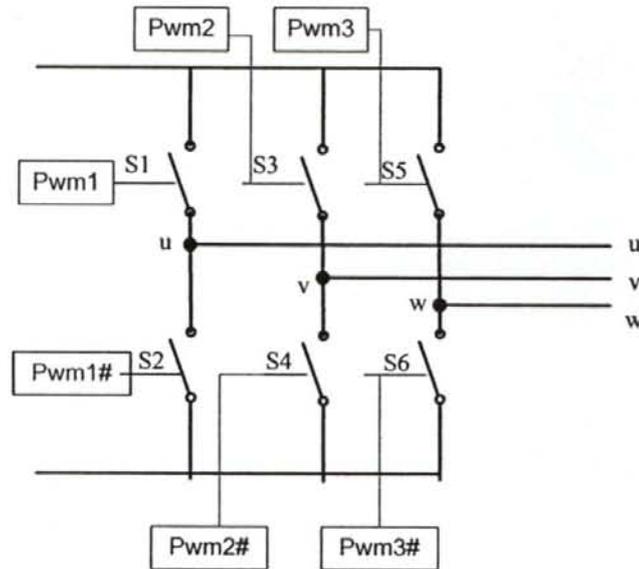


รูปที่ 5.6 แสดงการวัดค่าแรงดัน DC BUS เข้า ADC ของ DSP TMS320F243

$$Digital\ Result = 1023 \times \frac{Input\ Voltage - V_{ref_{Lo}}}{V_{ref_{Hi}} - V_{ref_{Lo}}} \quad (5.20)$$

5.7 การสร้างสัญญาณขับนำ

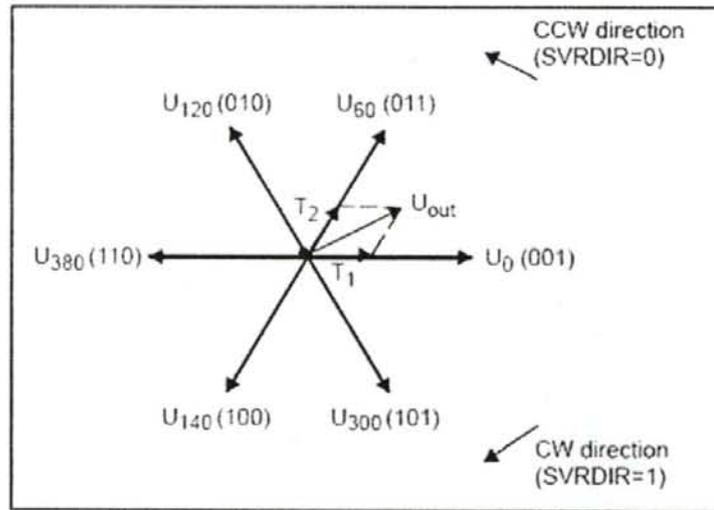
ในงานวิจัยนี้การสร้างสัญญาณขับนำจะใช้เทคนิคแบบ SVPWM (Space Vector PWM) ในการสั่งมอเตอร์ 6 ตัวทำงานตามโปรแกรม โดยพิจารณาตามรูปที่ 5.7



รูปที่ 5.7 การสร้างสัญญาณขับนำสวิทช์

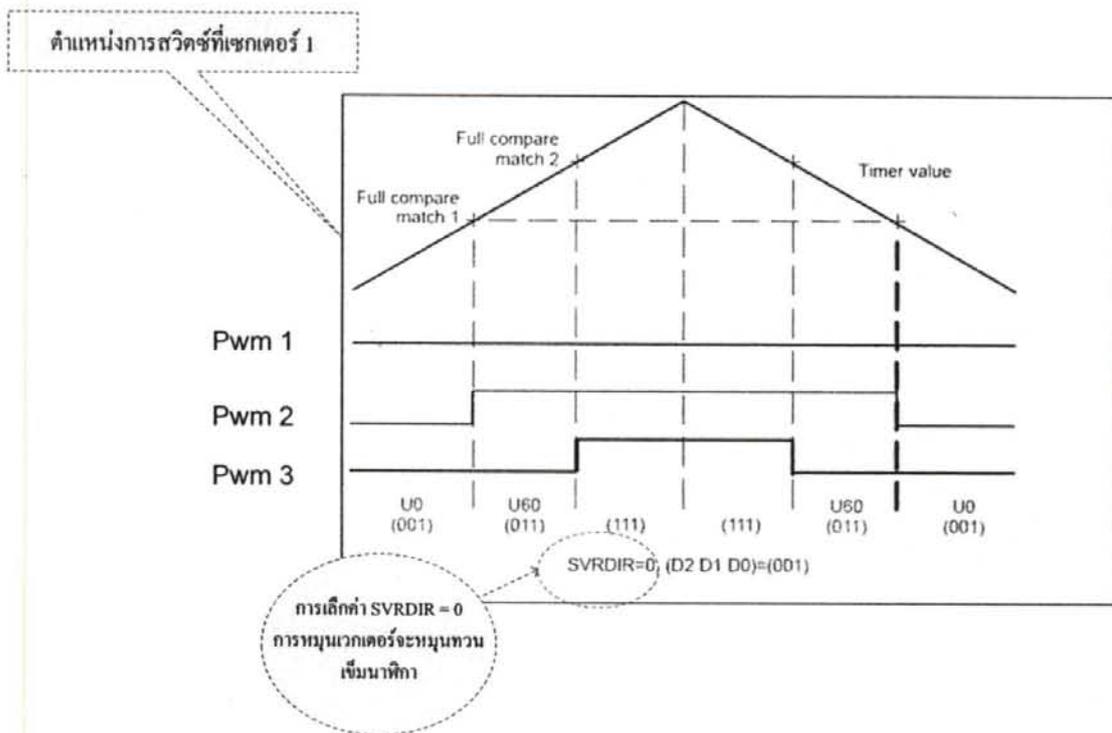
ในการเขียนโปรแกรมในการสร้างสัญญาณขับนำแบบ SVPWM จะต้องทำการเซตค่า ACTR, COMCON ให้ทำการเปรียบเทียบและเซตโหมด Space vector PWM และทำการเซตค่า CMPRx ให้เป็น underflow ด้วย โดยทำการเลือกค่า GP timer 1 ให้ทำการนับแบบต่อเนื่อง โดยทำการนับแบบ up/down-mode

ในส่วนของการทำงานแบบ SVPWM จะมีการเลือกเซกเตอร์ในการสวิทช์โดยแรงดันที่ได้คือแรงดัน U_{out} ที่จะเป็นค่าแรงดันที่ใช้ในการขับนำสวิทช์ โดยจะมีเซกเตอร์ในการสวิทช์ถึง 6 เซกเตอร์แสดงดังรูปที่ 5.8



รูปที่ 5.8 แสดงเซกเตอร์ในการสวิตช์

การที่จะได้แรงดัน U_{out} จะต้องมีการคำนวณหาค่าเวลา T_1 , T_2 และ T_0

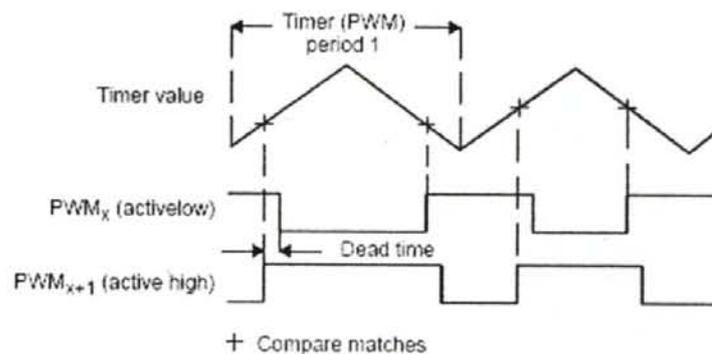


รูปที่ 5.9 แสดงการสร้างสัญญาณ PWM

จากรูปที่ 5.9 งานวิจัยนี้เลือกใช้การสวิตช์แบบขอบขาคู่ (Double Edge) ที่มีสัญญาณเปรียบเทียบมีลักษณะที่เท่ากัน (Symmetric waveform generation) เมื่อค่าตัวนับมีค่ามากกว่าตัวเปรียบเทียบจะได้เอาต์พุตดังรูปที่ 5.10

ในการสร้างสัญญาณขั้วนำมอสเฟตของดีเอสพี F243 จะต้องทำการเซตค่าโปรแกรมในส่วนของ Even Manager register โดยทำการเซตค่าดังนี้

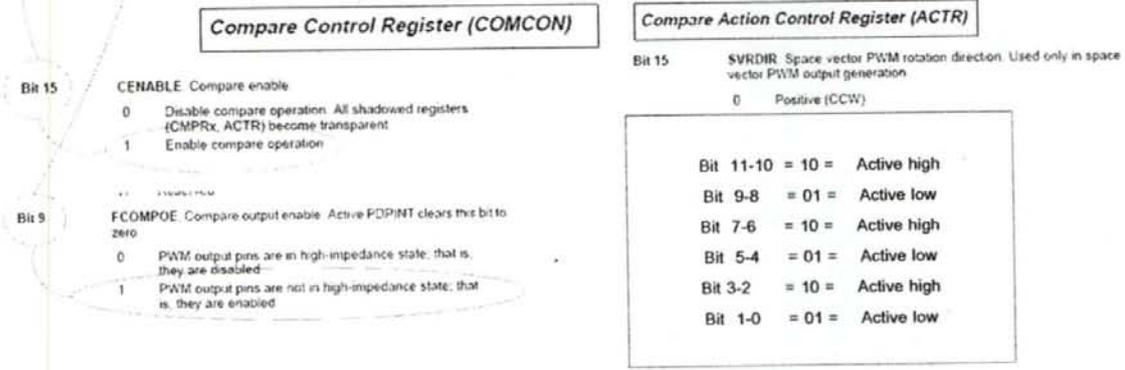
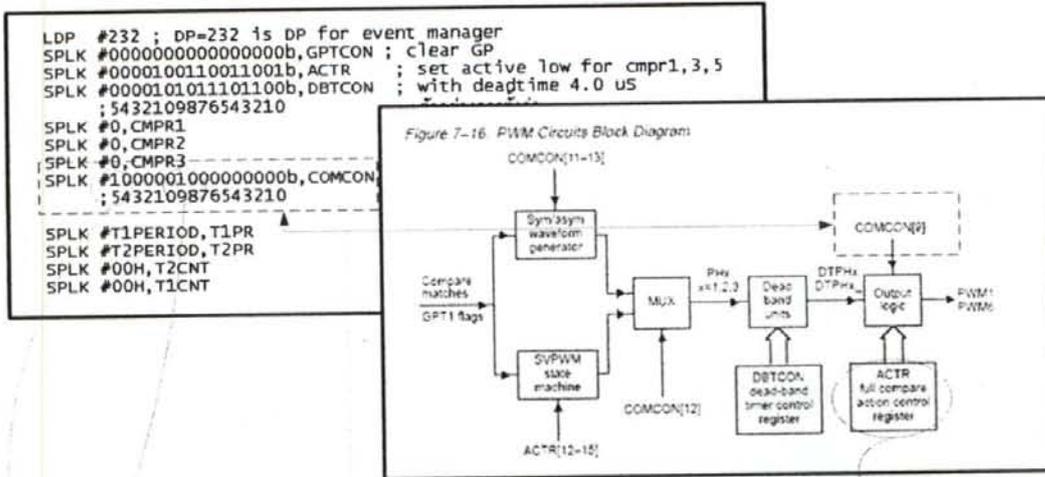
- Set and load ACTR.
- Setup and load DBTCON, if dead-band is to be used.
- Initialize CMPRx.
- Setup and load COMCON.
- Setup and load TICON to start the operation.
- Rewrite CMPRx with newly determined values.



รูปที่ 5.10 สัญญาณเปรียบเทียบ (Compare) แบบ Symmetric waveform.

จากรูปที่ 5.10 สัญญาณ PWMx จะมีการเผื่อการประวิงเวลาด้วยเมื่อให้สวิตช์ตัวบนนำกระแสเมื่อได้รับสัญญาณแบบขอบขาลง (active low) และสวิตช์ตัวล่างทำงานเมื่อได้รับสัญญาณแบบขอบขาขึ้น (active high)

พิจารณาในรูปที่ 5.11 เป็นการเซตค่าของ COMCON และการตั้งค่า ACTR



รูปที่ 5.11 ตัวอย่างการเซตค่า COMCON และ ACTR

5.8 ตัวอย่างโปรแกรม

ตัวอย่างของโปรแกรมที่ใช้ในงานวิจัยนี้เขียนด้วยภาษาแอสเซมบลี ดังรูปที่ 5.12 ซึ่งได้แสดงในส่วนของเมนโปรแกรม ส่วนของการรับค่าแรงดันบัสไฟตรง และส่วนของการสร้างแรงดัน decoupling

ส่วนของเมนโปรแกรม

```

;--- Decoupling Control system test.asm ---
;This file for program test pwm generation for Decuopling Control
;with techniques SVPWM

                .include "24x.h"
;for TMS320F243

T1PERIOD .set 1000
T2PERIOD .set 65535
T1COMPARE .set 0
T2COMPARE .set 0
T3COMPARE .set 0
step      .set 30
kcurrent  .set 0AD5h           ;Q8
;Vsmx     .set 319h           ;60 v   Q12 per unit
;Vsmin    .set 0FCE7h         ;-60V  Q12 per unit

Vsmx      .set 930h           ;210 v   Q12 per unit
Vsmin     .set 0F6D0h         ;-210V  Q12 per unit
    
```

ส่วนของโปรแกรมการตรวจจับแรงดันบัลไฟตรง

```

;-----
; ADC PART...DETECT CURRENT AND Edc
;-----
ADC:
    ldp    #00E0h ;DP 7000h-707Fh

    splk  #1000100000000001b,ADCTRL1 ;A/D ch0(Ib)enable
           ;5432109876543210

    nop

    splk  #1000100000000100b,ADCTRL1 ;ADC1_ch2 for DC bus
           ;5432109876543210
    
```

ส่วนของโปรแกรมการสร้างแรงดัน Decuopling

```

;-----
; decoupling voltage calculation
;-----
Decoup :
    ldp    #6
    lacc  Isdest
    sub   Imr
    sac1  tmp
    lt    tmp
    ;mpy  #0E29h           ;sqr(M/Lr)Rr Q12/wbase
    mpy  #12
    pac
    sach  tmp2,4           ;store in Q12
    ;sach mon,4
    lt    wmr
    mpy  #45           ;sigmaLs in Q12
    pac
    sach  tmp1,4
    lt    tmp1
    mpy  Isqest
    pac
    neg
    add  tmp2,12
    sach  decoup_d,4

; decoupling in q-axis

    lt    wmr
    mpy  #219h           ;Ls Q12
    pac
    sach  tmp1,4
    lt    tmp1
    mpy  Isdest
    
```

รูปที่ 5.12 แสดงการเขียนโปรแกรมด้วยภาษาแอสเซมบลี