



ปีการศึกษา 2537

เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ 3 เฟส
(INVERTER 3 PHASE)



อ. สิงห์ทอง พันธุ์เศรษฐานนท์

ปริญญานิพนธ์ปีการศึกษา 2537

เรื่อง เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ 3 เฟส

ผู้จัดทำ

1. นาย ประเสริฐ ฟุ่รัตนพาณิชย์
2. นาย วันชัย เค่นพ่ายพ


.....อาจารย์ที่ปรึกษา
(อ. สิงห์ทอง พัฒนเศรษฐานนท์)

เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ 3 เฟส

โดย นาย ประเสริฐ พุรัตนพาณิชย์
นาย วันชัย เค่นพ่าย
อาจารย์ที่ปรึกษา อ. สิงห์ทอง พัฒนเศรษฐานนท์
ปีการศึกษา 2537

บทคัดย่อ

ปัจจุบันมอเตอร์ได้ถูกใช้งานในงานอุตสาหกรรมต่างๆ โดยเฉพาะมอเตอร์
เหนืยบว่นำ เนื่องจากมีโครงสร้างที่แข็งแรง ขนาดกระทัดรัด ราคาถูก จึงทำให้การควบคุมความเร็วมอเตอร์ ถูกพัฒนาขึ้นเรื่อยๆ เพื่อให้การใช้งานได้อย่างมีประสิทธิภาพ ทั้งนี้จะถูกจำกัดด้วยเรื่องความสามารถของอุปกรณ์กำลังที่มาใช้ขับมอเตอร์ แต่เทคโนโลยีปัจจุบันได้ผลิตอุปกรณ์กำลังที่มีความสามารถในการสวิตซ์สูง และเทคโนโลยีทางด้านคอมพิวเตอร์ก็พัฒนาไปสูงมาก ทำให้เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ในปัจจุบันถูกสร้างขึ้นโดยใช้ไมโครคอมพิวเตอร์ ให้โปรแกรมไปควบคุมการทำงานด้านต่างๆ ทำให้ความถี่ในการสวิตซ์ของอุปกรณ์กำลังซึ่งมาจากวงจรพัลส์วิดมอดูเลทเตอร์ถูกกำหนดรูปแบบได้ เพื่อให้ข้อจำกัดทางด้านต่างๆ ของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์กว้างขึ้น เช่น แรงบิดความเร็ว ความเร่งซึ่งความถี่ฮาร์โมนิกจะทำให้ประสิทธิภาพของเครื่องลดลง

เนื้อหาสำคัญของปัญญานิพนธ์ฉบับนี้ จะกล่าวถึงหลักการสร้างสัญญาณพัลส์วิดมอดแบบเทียบพื้นที่ได้คั้งชาบน์ โดยใช้คอมพิวเตอร์ควบคุม ซึ่งจะมีผลอย่างไรต่อความถี่ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นที่เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์

INVERTER 3 PHASE

By. Mr.Prasert Furattanapanit

Mr.Wanchai Denpayup

Project Report Advisor Mr.Singthong Patanasethanon

Academic

1994

Abstract

Presently, Motor has been used to widely in industrial Particularly induction motor, because of instructure strong, small and low-price. It has been developed for inverter and has been efficiency. All told to limited able of device to drive motor. But technology about computer has been developed. So inverter in presently to make by microcomputer by used progame to control, frequency for switching which before pulse width modulation to set from of signal for limit of inverter to widely. Exam torque, speed and velocity because frequency of harmonic has been efficiency to fall down

Gist of this project to told principle make pulse width modulation signal from Equal Area Technique. By control by computer, result for harmonic frequency with inverter

บทคัดย่อภาษาไทย	
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	
บทที่	
1. บทนำ	1
ความสำคัญเบื้องต้น	1
การควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ	2
ขั้นตอนและขอบเขตการวิจัย	3
2. ทฤษฎีเกี่ยวกับเทคนิคฟีดแบลว เอ็ม	5
ลักษณะสมบัติของมอเตอร์เหนี่ยวนำ	5
ชนิดของเครื่องควบคุมความเร็วแบบปรับความถี่ได้	13
หลักการมอดูเลตสัญญาณตามความกว้างพัลส์	16
เทคนิคฟีดแบลว เอ็มแบบเทียบพื้นที่ได้ เส้นโค้งชานน์	20
การคำนวณหาค่ามุมในแต่ละส่วนย่อย	21
การวิเคราะห์ฮาร์โมนิกของกระแสจากวงจรสมมูลมอเตอร์เหนี่ยวนำ ..	23
3. การสร้างวงจรฟีดแบลว เอ็มแบบเทียบพื้นที่ได้ เส้นโค้งชานน์	34
ข้อกำหนดทางเทคนิคฟีดแบลว เอ็มแบบเทียบพื้นที่ได้ เส้นโค้ง	34
การออกแบบวงจรฟีดแบลว เอ็มโดยใช้ไมโครคอนโทรลเลอร์	39
วงจรภาคประมวลผลกลางและควบคุมการสวิตช์	42
วงจรภาคหน่วยความจำ	45
วงจรภาครับสัญญาณควบคุมจากภายนอก	45
วงจรภาคแสดงผลความถี่	48
โปรแกรมควบคุมการทำงานของวงจรฟีดแบลว เอ็ม	49
ผลการทดสอบวงจรฟีดแบลว เอ็ม	57
การประกอบเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ	62

4. การทดสอบเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ	68
จุดประสงค์ของการทดสอบ	68
เครื่องมือวัดและอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดสอบ	70
ขั้นตอนการทดสอบ	71
ผลการทดสอบจากสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิก	88
สรุปผลการทดสอบ	89
5. สรุปผลการวิจัยและข้อเสนอแนะ	90
สรุปผลการวิจัย	90
ข้อเสนอแนะสำหรับการพัฒนา	91
ภาคผนวก ก	
ภาคผนวก ข	
ภาคผนวก ค	
ภาคผนวก ง	
ภาคผนวก จ	
กิตติกรรมประกาศ	
เอกสารอ้างอิง	

บทที่ 1

บทนำ

ความสำคัญเบื้องต้น

ในปัจจุบันเทคโนโลยีด้านต่างๆ ที่ใช้ในด้านอุตสาหกรรมกำลังพัฒนา เช่นเดียวกับความต้องการของการควบคุมความเร็วของมอเตอร์ ซึ่งเป็นตัวขับเคลื่อนในโรงงานอุตสาหกรรมก็ยิ่งทวีความต้องการสูงขึ้นเช่นกัน ทั้งนี้ต้องสามารถควบคุมความเร็วได้ต่อเนื่องแม่นยำ มีเสถียรภาพ และประสิทธิภาพดีเยี่ยม ราคาถูก สะดวกและง่ายต่อการบำรุงรักษา ตลอดจนต้องปราศจากการทำให้เกิดสภาวะใดๆ ต่อในระบบอุตสาหกรรม และระบบไฟฟ้าด้วย

เนื่องจากมอเตอร์กระแสสลับแบบเหนี่ยวนำ มีข้อดีกว่ามอเตอร์กระแสตรง ซึ่งเคยนำมาใช้เป็นตัวต้นกำลังชนิดปรับความเร็วได้กล่าวคือ มอเตอร์เหนี่ยวนำโครงสร้างแข็งแรงทนทาน มีลักษณะปกปิดมิดชิด มีส่วนประกอบสำคัญเพียงสองส่วนคือส่วนอยู่นิ่ง (Stator) และส่วนหมุน (Rotor) ทำให้มอเตอร์เหนี่ยวนำมีราคาถูก ขนาดกระทัดรัดกว่าที่ขนาดกำลังม้าเท่ากัน สามารถทำงานได้นานโดยต้องการซ่อมบำรุงน้อยมาก ใช้งานได้ดีแม้ในสถานที่ฝุ่นละอองมาก หรือบริเวณที่มีความชื้นสูง หรือแม้แต่บริเวณที่ไวต่อการระเบิดเนื่องจากประกายไฟ จึงทำให้มอเตอร์เหนี่ยวนำเป็นที่นิยมใช้ในโรงงานอุตสาหกรรมมากกว่าแบบกระแสตรง แต่มอเตอร์เหนี่ยวนำไม่เหมาะสมต่อการใช้งานแบบเปลี่ยนแปลงความเร็ว เนื่องจากมีความเร็วค่อนข้างคงที่ เพราะความเร็วของมอเตอร์เหนี่ยวนำแปรผันตามความถี่ไฟสลับของแหล่งจ่ายกำลังเท่านั้น

อย่างไรก็ตาม การพัฒนาเทคโนโลยีสารกึ่งตัวนำอย่างไม่หยุดยั้ง ทำให้อุปกรณ์สวิตซ์อิเลคทรอนิกส์กำลังในปัจจุบัน เช่น ไทริสเตอร์ ทราวนซิสเตอร์กำลัง ไทริสเตอร์แบบกึ่งนำกระแส (Gate Turn Off Thyristor) และอื่นๆ มีอัตรากำลังกำหนดพิกัดสูงขึ้น ความไวสวิตซ์สูงขึ้น ทำให้การพัฒนาชุดควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำเป็นที่สนใจมากขึ้น ทั้งนี้สมรรถนะของเครื่องควบคุมความเร็วไม่ได้ขึ้นอยู่กับ ความไวสวิตซ์ของอุปกรณ์สวิตซ์กำลังเท่านั้น ยังขึ้นอยู่กับอิทธิพลของการเลือกหลักการสร้างสัญญาณควบคุมอุปกรณ์สวิตซ์กำลังเหล่านั้น

เอกสารนี้อีกด้วย โดยเฉพาะการควบคุมความเร็วมอเตอร์ที่มีขนาดไม่เกิน 10 หนึ่งกำลังม้า มักนิยมใช้ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

อินเวอร์เตอร์ที่ควบคุมการสวิตช์โดยการมอดูเลตสัญญาณตามความกว้างพัลส์ (Pulse Width Modulation Inverter)

โดยทั่วไปการมอดูเลตสัญญาณตามความกว้างพัลส์ (Pulse Width Modulation) จะมีหลักการสร้างสัญญาณการสวิตช์อยู่ 2 หลักการใหญ่ คือ แบบ Sinusoidal PWM. และ แบบ Harmonic Elimination PWM. Technique.

การควบคุมความเร็วของมอเตอร์เหนี่ยวนำ

มอเตอร์เหนี่ยวนำที่นิยมใช้กันมากสำหรับงานขนาดย่อมคือ มอเตอร์เหนี่ยวนำแบบกรงกระบอง (Squirrel cage induction motor) การควบคุมความเร็วมอเตอร์แบบนี้ทำได้หลายวิธีเช่น

1. การควบคุมความเร็วโดยปรับระดับแรงดันที่จ่ายให้กับมอเตอร์โดยคงค่าความถี่เดิม เนื่องจากแรงบิด (Torque) ของมอเตอร์ แปรผันตามค่ากำลังสองของแรงดันที่จ่ายให้กับมอเตอร์ ดังนั้นเมื่อมอเตอร์มีการะอยู่ แล้วลดแรงดันลงความเร็วมอเตอร์ก็จะลดลงตามไปด้วย อย่างไรก็ตามการปรับระดับแรงดันมอเตอร์นี้จะสามารถควบคุมความเร็วมอเตอร์ได้ในช่วงแคบๆเท่านั้น เพราะถ้ามีการเปลี่ยนแปลงระดับแรงดันมากหรือน้อยเกินไปอาจทำให้มอเตอร์เสียหาย หรือแรงบิดต่ำมากจนไม่สามารถใช้งานได้
2. การควบคุมความเร็วโดยเปลี่ยนจำนวนขั้วแม่เหล็ก
ปกติความเร็วของมอเตอร์จะแปรผันตาม ค่าความถี่ของแหล่งจ่ายและแปรผกผันกับจำนวนขั้วแม่เหล็ก ด้วยการออกแบบการพันของขอลวดส่วนอยู่หนึ่ง (Stator Winding) ให้สามารถเปลี่ยนแปลงจำนวนขั้วแม่เหล็กได้เช่น จาก 2 เป็น 4 ขั้ว หรือ 4 เป็น 8 ขั้วแม่เหล็กได้ เช่น มอเตอร์เหนี่ยวนำแบบดาเลนเดอร์ (Dahlander motor) ก็สามารถเปลี่ยนความเร็วมอเตอร์ได้ขึ้นละทวีคูณ ซึ่งก็ยังไม่เหมาะสมกับการควบคุมมอเตอร์ที่ต้องการการเปลี่ยนแปลงความเร็วแบบต่อเนื่องได้

3. การควบคุมความเร็วโดยการปรับค่าความถี่แหล่งจ่ายของมอเตอร์

ถ้าปรับค่าความถี่ที่จ่ายมอเตอร์ให้ต่อเนื่องและละเอียดได้จะทำให้ความเร็วมอเตอร์เปลี่ยนแปลงตามอย่างต่อเนื่องและนิมนวลเช่นกัน แต่การปรับความถี่ให้มอเตอร์นี้จะต้องปรับค่าระดับแรงดันตามไปด้วยเช่นกัน ซึ่งจะให้อัตราแรงดันต่อความถี่ (V/F) ของมอเตอร์มี

ค่าคงที่ เพื่อรักษาค่าแรงบิดของมอเตอร์ให้คงที่ และมีประสิทธิภาพที่ดีในการทำงาน

เพื่อให้เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำที่ใช้อยู่ในปัจจุบัน มีสมรรถนะสูง ปราศจากมลภาวะ เนื่องจากฮาร์โมนิกส์ที่จะเกิดขึ้นไปรบกวนระบบไฟฟ้าหลัก โครงการนี้จึงกล่าวถึงการออกแบบ สร้าง และทดสอบเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ โดยการปรับค่าความถี่ของแหล่งจ่าย ตามหลักการสร้างสัญญาณพัลส์บลิวเอม แบบเทียบพื้นที่ใต้เส้นโค้งชานน์ (Equal Area PWM Technique)

ขั้นตอนและขอบเขตการวิจัย

สำหรับขั้นตอนการวิจัย ได้ดำเนินการเป็นขั้นตอนดังต่อไปนี้

1. ศึกษาการออกแบบเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำแบบปรับค่าความถี่
2. ศึกษารายละเอียดการทำงานของไอซีไมโครคอนโทรลเลอร์และอุปกรณ์ประกอบอื่นๆ รอบข้าง (Peripheral device) เพื่อนำมาประยุกต์สร้างวงจรควบคุม
3. สร้างโปรแกรมคำนวณค่ามุมสวิทช์ของสัญญาณพัลส์บลิวเอม ตามหลักการ Equal Area PWM. Technique

(4. สร้างวงจรควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำโดยประยุกต์ใช้ไมโครคอนโทรลเลอร์ ทั้งนี้ประกอบด้วยวงจรหลักดังนี้

4.1 วงจรเรียงกระแสและวงจรกรอง (Rectifier and Filter) เพื่อเปลี่ยนแรงดันไฟสลับ 220 V 50 Hz ให้เป็นแรงดันไฟตรง 310 V

4.2 วงจรอินเวอร์เตอร์ (Inverter) เพื่อเปลี่ยนแรงดันไฟตรง 310 โวลต์ ให้เป็นแรงดันไฟสลับที่แรงดันและความถี่ต่างๆ ตามความต้องการ เพื่อใช้ขับมอเตอร์เหนี่ยวนำ โดยใช้ทรานซิสเตอร์กำลังแบบมอสเฟตเป็นอุปกรณ์สวิทช์

4.3 วงจรพัลส์บลิวเอม (PWM modulator) เป็นวงจรสร้างสัญญาณเพื่อควบคุมอุปกรณ์สวิทช์ทั้ง 6 ในวงจรอินเวอร์เตอร์โดยใช้ไมโครคอนโทรลเลอร์ตระกูล MCS'51 เป็นตัวควบคุมหลักของการทำงานในส่วนนี้ ทั้งนี้มุมสวิทช์ของสัญญาณพัลส์บลิวเอมนี้ จะถูกคำนวณด้วยหลักการเทียบพื้นที่ใต้เส้นโค้งชานน์ (Equal Area PWM. Technique)

5. สร้างโปรแกรมจำลองหารูปคลื่น และฮาร์โมนิกส์ของแรงดันและกระแสของมอ

เตอร์เหนี่ยวนำที่ขับด้วยวงจรอินเวอร์เตอร์พัลส์บลิวเอมแบบหลักการเทียบพื้นที่ใต้เส้นโค้งชานน์

(Equal Area PWM. Technique)

6. ทดลองและบันทึกผลการทดลอง
7. สรุป วิจาร์ณ และเสนอแนะสำหรับการพัฒนาเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ต่อไป



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 2

ทฤษฎีเกี่ยวกับเทคนิค พัดบลิวเอ็ม

ลักษณะสมบัติของมอเตอร์เหนี่ยวนำ

มอเตอร์เหนี่ยวนำไฟสลับ 3 เฟสประกอบด้วยสองส่วนสำคัญคือ ส่วนอยู่นิ่ง (Stator) และส่วนหมุน (Rotor) ส่วนอยู่นิ่งเป็นขดลวดซึ่งกระจายการพันอยู่ตามร่อง (Slot) จำนวน 3 ชุด แต่ละขดวางห่างกัน 120 องศาไฟฟ้ามีหน้าที่สร้างสนามแม่เหล็กหมุนขึ้น สนามแม่เหล็กนี้จะแปรผันไปตามค่ากระแสขาเข้าขดลวดของส่วนอยู่นิ่ง และจะหมุนด้วยความเร็วเชิงโคโรนัส (Synchronous speed)

$$\omega_s = 2\pi f / p \quad (1)$$

โดย ω_s = ความเร็วเชิงโคโรนัสของสนามแม่เหล็กหมุน หน่วย เรเดียน/วินาที (rad/sec)

f = ความถี่ของแรงดันและกระแสจากแหล่งจ่าย หน่วย เฮิรท์ซ (Hz)

p = จำนวนคู่ของขั้วแม่เหล็กในมอเตอร์เหนี่ยวนำ

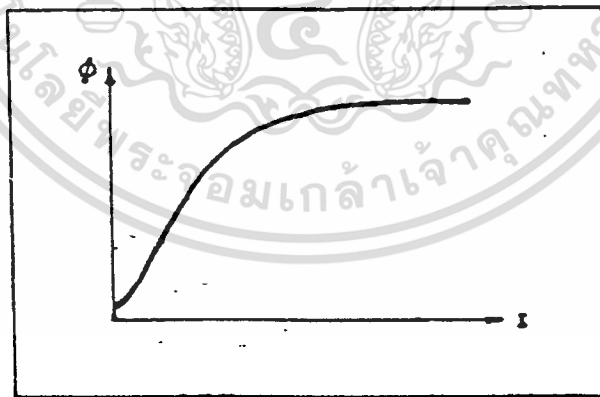
เมื่อจ่ายไฟฟ้ากระแสสลับให้กับขดลวดส่วนอยู่นิ่ง จะเกิดสนามแม่เหล็กหมุนขึ้นในบริเวณช่องอากาศ (air gap) และเชื่อมโยง (Link) เข้าสู่ขดลวดตัวนำในส่วนหมุนซึ่งเป็นวงจรมัด เกิดแรงดันเหนี่ยวนำ (V_2) และกระแสไหลในส่วนหมุน (I_2) ทำให้มอเตอร์หมุนไปได้ โดยแรงบิดของมอเตอร์ก็คือ กำลังงานกลที่เพลลาของมอเตอร์ซึ่งเกิดจากกำลังไฟฟ้าในส่วนหมุนนั้น จึงได้สมการแรงบิดเป็น

$$T = k \cdot \phi \cdot I_2 \cdot \cos(\theta_2) \quad (2)$$

- เมื่อ I = แรงบิดของมอเตอร์
 k = ค่าคงที่
 ϕ = ค่าปัลลิกซ์สูงสุดต่อ 1 ขั้วแม่เหล็ก
 I_2 = กระแสในส่วนหมุน
 Θ_2 = มุมระหว่างแรงดันและกระแสในส่วนหมุน.

ทั้งนี้ค่าสูงสุดของฟลักซ์แม่เหล็กต่อขั้ว จะแปรผันตามค่าอัตราส่วนระหว่างแรงดันกับความถี่ (V/f) โดยพิจารณาจากสมการแรงดันเหนี่ยวนำตามกฎของเลนซ์ (Lenz' Law) และให้แรงดันเข้าเป็นสัญญาณชานัน ดังสมการ (2), (3)

จากสมการแรงดันเหนี่ยวนำ $v = -N \cdot (d\phi/dt)$
 ดังนั้น $V \cdot \sin(\omega t) = -N \cdot (d\phi/dt)$
 $(d\phi/dt) = -(1/N) \cdot \sin(\omega t) \cdot dt$
 $\phi = -(1/2\pi N) \cdot (V/f) \cdot \cos(\omega t)$
 $= k_1 \cdot (V/f) \cdot \cos(\omega t)$ (3)

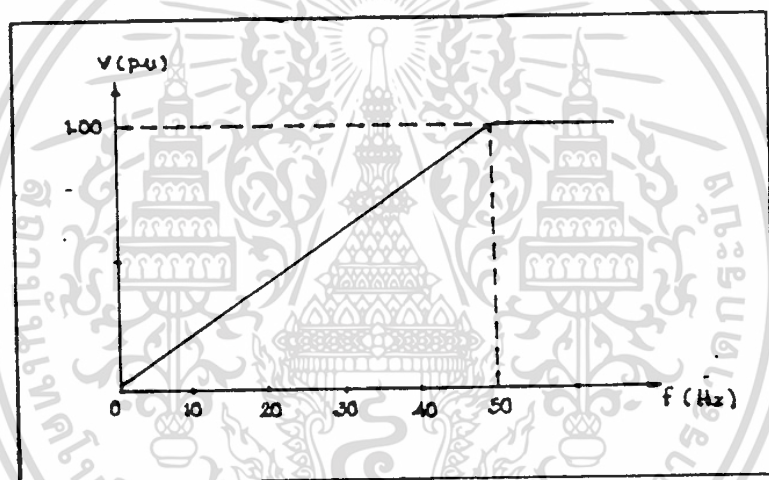


ภาพที่ 1 ลักษณะสมบัติการทำให้เป็นแม่เหล็ก (Magnetization curve)

จะเห็นว่าค่าสูงสุดของฟลักซ์แม่เหล็กต่อขั้ว แปรผันตรงกับอัตราแรงดันต่อความถี่ และ

โดยทั่วไปมอเตอร์เหนี่ยวนำทั่วไปมักถูกออกแบบให้ฟลักซ์แม่เหล็กอยู่ในบริเวณส่วนเข้าโค้งของไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

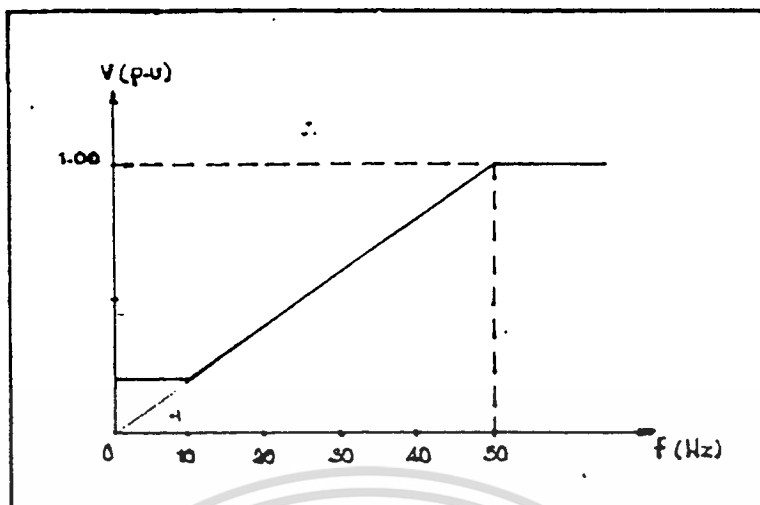
ลักษณะสมบัติการทำให้เป็นแม่เหล็ก (Magnetization curve) ดังภาพที่ 1 การลดความถี่ลงโดยให้แรงดันเท่าเดิม ทำให้ฟลักซ์สูงขึ้นจนเข้าสู่บริเวณอิ่มตัว (Saturation) เกิดกำลังสูญเสียในแกนเหล็ก (Iron loss) ได้จึงต้องลดค่าแรงดันลง เช่นเดียวกันถ้าเพิ่มความถี่ให้สูงขึ้นจะทำให้ฟลักซ์ลดลง แรงบิดของมอเตอร์ก็จะลดลงด้วย ทำให้ต้องเพิ่มแรงดันขึ้นเพื่อให้ฟลักซ์ และแรงบิดของมอเตอร์คงที่ ดังนั้นจึงต้องรักษาอัตราโวลต์ต่อเฮิรท์ (V/f) ให้คงที่ตลอดระยะเวลาทำงาน



ภาพที่ 2 ลักษณะสมบัติของอัตราโวลต์ต่อเฮิรท์ทางอุดมคติ

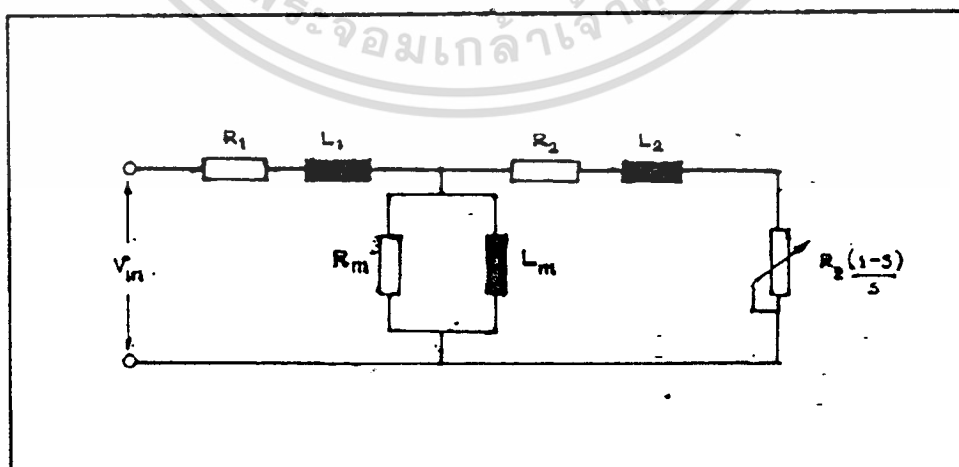
สำหรับกรณีความต้านทานของขดลวดในส่วนอยู่หนึ่งมีค่าต่ำมาก แรงดันตกคร่อมความต้านทานก็จะต่ำมากจนสามารถตัดทิ้งได้ เราก็สามารถใช้อัตราโวลต์ต่อเฮิรท์ดังภาพที่ 2. ได้ แต่ในกรณีที่ความต้านทานขดลวดมีค่าสูง แรงดันตกคร่อมความต้านทานก็จะสูงขึ้นด้วย ซึ่งถ้าสูงเกินไปจะทำให้แรงดันตกคร่อมความเหนี่ยวนำบริสุทธิ์ (Pure inductance) ของขดลวดนั้นต่ำมากเช่นกัน เป็นผลให้ฟลักซ์ในช่องอากาศลดลงจนมอเตอร์มีแรงบิดไม่เพียงพอ ดังนั้นในทางปฏิบัติโดยเฉพาะสำหรับมอเตอร์ขนาดเล็ก เราต้องรักษาแรงบิดในขณะที่ความถี่ต่ำ จึงมักใช้อัตรา

เอกสารโวลต์ต่อเฮิรท์ดังภาพที่ 3. กับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพที่ 3 ลักษณะสมบัติของอัตราโวลต์ต่อเฮิรตซ์ที่นิยมใช้ทั่วไป

มอเตอร์เหนี่ยวนำโดยทั่วไปทั้งแบบ 1 เฟสและ 3 เฟส มีส่วนประกอบสำคัญ 2 ส่วนคือ ส่วนอยู่นิ่งและส่วนหมุนเหมือนกัน สำหรับส่วนหมุนของมอเตอร์เหนี่ยวนำแบบ 3 เฟสนั้นยังสามารถแบ่งออกเป็น 2 ชนิดคือ ชนิดส่วนหมุนทรงกระบอก (Squirrel cage rotor) ซึ่งนิยมใช้กันมากสำหรับงานขนาดเล็ก และชนิดส่วนหมุนพันด้วยขดลวด (Wound rotor) สำหรับงานขนาดใหญ่ซึ่งปรับปรุงแรงบิดเริ่มต้นได้ อย่างไรก็ตามมอเตอร์เหนี่ยวนำแบบใดๆ สามารถเขียนวงจรสมมูลแบบ 1 เฟส ได้ดังภาพที่ 4.



ภาพที่ 4 วงจรสมมูลของมอเตอร์เหนี่ยวนำ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่สามารถนำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



- ทั้งนี้
- R_1 = ความต้านทานขดลวดส่วนอยู่นิ่ง
 - R_2 = ความต้านทานขดลวดส่วนหมุนถ่ายโอนสู่ส่วนอยู่นิ่งแล้ว
 - L_s = ค่าอินดักแตนซ์รั่ว (Leakage inductance) ของขดลวดส่วนอยู่นิ่ง
 - L_r = ค่าอินดักแตนซ์รั่วของขดลวดส่วนหมุนถ่ายโอนสู่ส่วนอยู่นิ่งแล้ว
 - R_m = ค่าความต้านทานการทำให้เป็นแม่เหล็ก (Magnetization resistance)
 - L_m = ค่าอินดักแตนซ์รั่วการทำให้เป็นแม่เหล็ก (Magnetization inductance)
 - S = ค่าสลลิป

ถ้าจ่ายแรงดันและกระแสรูปคลื่นไซน์ให้มอเตอร์เหนี่ยวนำที่ขนาดแรงดันพิกัด มอเตอร์จะหมุนด้วยความเร็วปกติ (ω_n) ซึ่งต่ำกว่าความเร็วซิงโครนัส (ω_s) เพียงเล็กน้อยเกิดค่าสลลิปขึ้น นอกจากวงจรสมมูลภาพที่ 4 จะเห็นว่ากำลังไฟฟ้าที่ข้ามช่องอากาศไปสู่ส่วนหมุนจะมีค่า

$$\begin{aligned}
 P_{ag} &= M \cdot (I_2)^2 \cdot (R_2/s) \\
 &= I \cdot W_s
 \end{aligned}
 \tag{4}$$

กำลังไฟฟ้าสูญเสียในความต้านทานขดลวด

$$\begin{aligned}
 P_2 &= M \cdot (I_2)^2 \cdot R_2 \\
 &= s \cdot P_{ag} \\
 &= s \cdot I \cdot W_s
 \end{aligned}
 \tag{5}$$

กำลังงานเชิงกลที่เกิดขึ้นภายในมอเตอร์

$$\begin{aligned}
 P_{mech} &= P_{ag} - P_2 \\
 &= M \cdot (I_2)^2 \cdot R_2 \cdot (1/s-1) \\
 &= (1-s) \cdot I \cdot W_s
 \end{aligned}
 \tag{6}$$

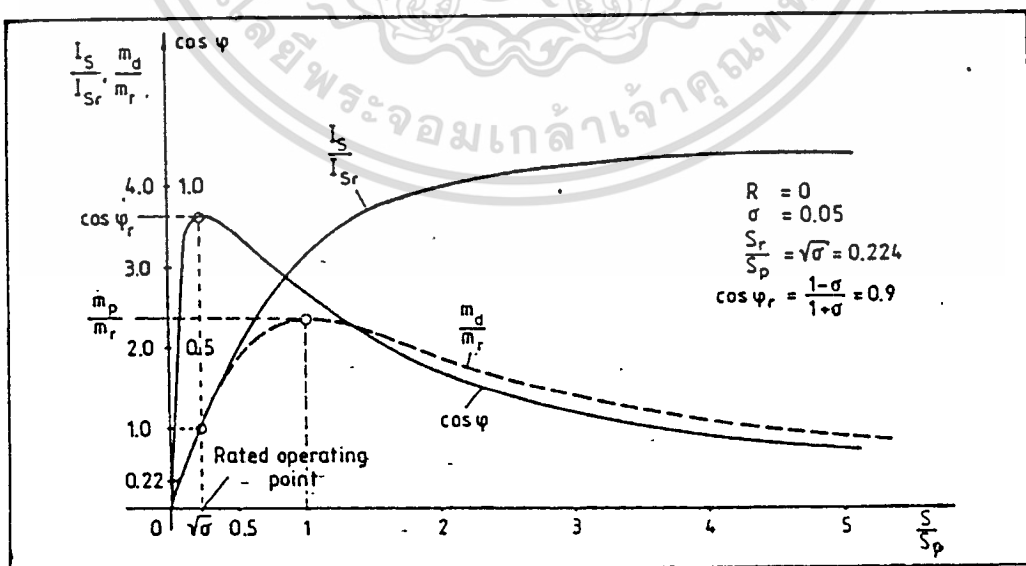
ทั้งนี้ M = จำนวนเฟสของมอเตอร์

P_2 = กำลังไฟฟ้าสูญเสียในความต้านทานของส่วนหมุน หรือเรียกว่ากำลัง
สลลิป (Slip power)

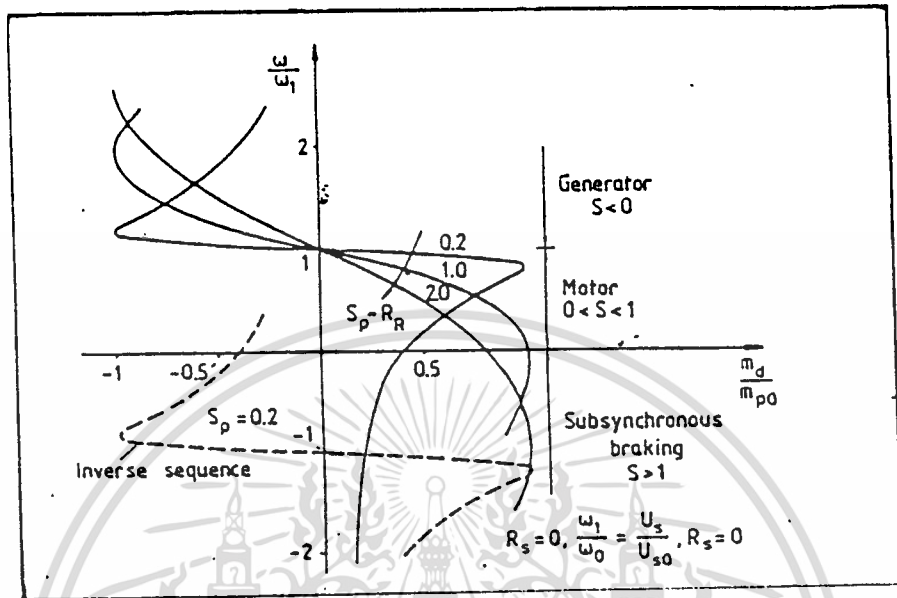
P_{mech} = กำลังงานเข้าที่พทเชิงกลภายในมอเตอร์

จะเห็นว่ากำลังไฟฟ้าในส่วนหมุนสามารถแบ่งเป็น 2 ส่วน ส่วนที่เปลี่ยนรูปเป็นเชิงกล และกำลังไฟฟ้าสูญเสียในขดลวด ซึ่งเห็นได้ถ้าความต้านทานขดลวดสูงขึ้น สลิปจะมากขึ้น และประสิทธิภาพจะต่ำลง จึงไม่นิยมปรับความเร็วมอเตอร์ด้วยวิธีปรับความต้านทานส่วนหมุน ในทางตรงกันข้าม เราสามารถปรับปรุงประสิทธิภาพมอเตอร์ให้ดีขึ้นได้ โดยนำกำลังสลลิปย้อนกลับสู่วงจรแหล่งจ่ายไฟ หรือนำไปขับเคลื่อนช่วยหมุนให้มอเตอร์โดยตรงก็ได้เช่น วิธีการของระบบเครมเมอร์แบบสถิต (Static Kramer system) เป็นต้น

ภาพที่ 5 แสดงลักษณะสมบัติระหว่างกระแส แรงบิด ตัวประกอบกำลังกับค่าสลลิปขณะทำงานปกติ ทั้งนี้ระบค่าตัวประกอบการรั่วของฟลัก (Leakage factor) เป็น 0.05 ในช่วงขณะ เริ่มหมุนมอเตอร์จะมีแรงหมุนสูงประมาณ 2-3 เท่าของแรงหมุนปกติ ซึ่งกระแสจะสูงมากเช่นกันจากนั้นจึงเข้าสู่สภาวะทำงานปกติได้



ภาพที่ 5 ลักษณะสมบัติระหว่างกระแส แรงหมุน ตัวประกอบกำลังกับค่าสลลิป



ภาพที่ 6 ลักษณะสมบัติระหว่างแรงหมุนกับความเร็วที่ความต้านทานส่วนหมุนต่างๆ

สำหรับลักษณะสมบัติระหว่างแรงหมุนกับความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ จะเป็นดังภาพที่ 6 ความเร็วทำงานตามปกติจะอยู่ระหว่างความเร็วซิงโครนัสและจุดแรงหมุนทลาย (Breakdown torque) ถ้ารับภาระมากจนแรงหมุนเกินกว่าค่าที่จุดนี้ ความเร็วจะลดลงจนกระทั่งเป็นศูนย์ และหากสนามแม่เหล็กหมุนถูกกลับทิศทาง มอเตอร์จะหยุดหมุนทันที ถ้ายังคงสภาวะนี้ต่อไปอีก มันจะหมุนด้วยความเร็วปกติในทิศทางตรงข้ามกับทิศทางเดิม เรียกบริเวณนี้ว่า "บริเวณพลิกกิ้ง" หรือ "การเบรคแบบซิงโครนัส" (Plugging or Subsynchronous braking)

ในทางตรงกันข้าม ถ้าช่วยขยับด้วยเชิงกลภายนอกให้มีความเร็วสูงกว่าซิงโครนัส (Super synchronous speed) พลังงานในส่วนหมุนจะส่งผ่านเป็นพลังงานไฟฟ้าเข้าสู่ส่วนอยู่หนึ่ง และแหล่งจ่ายไฟฟ้าได้

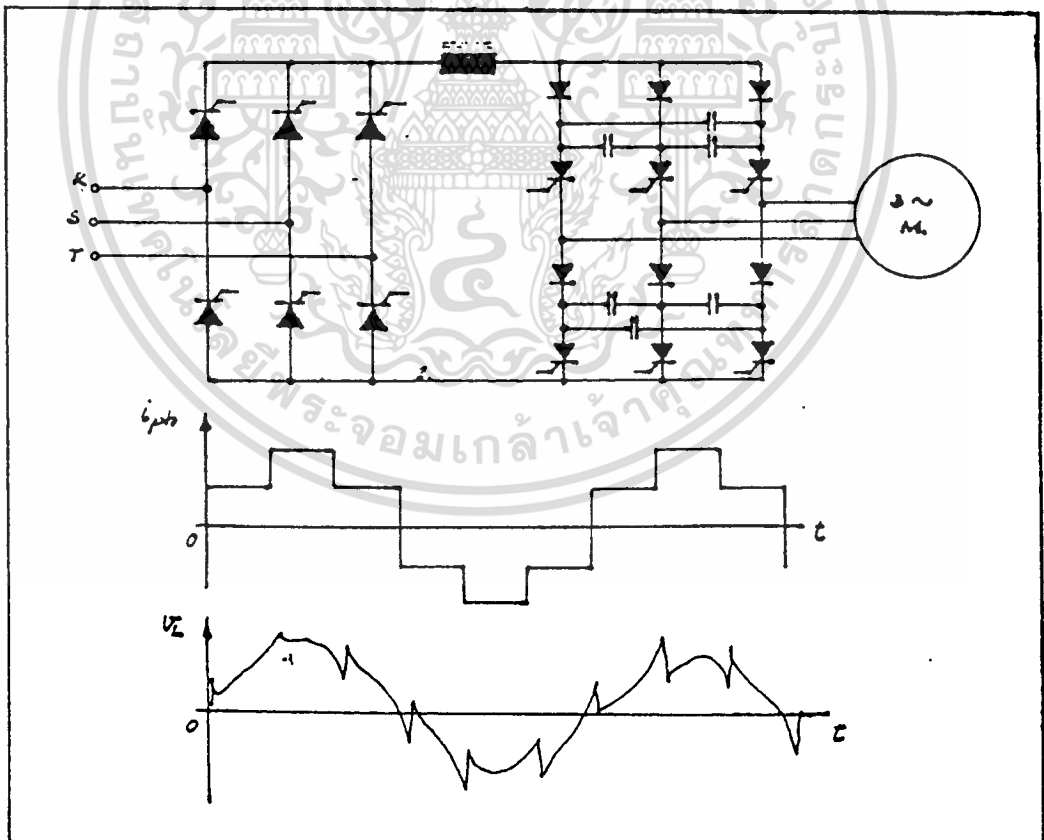
ดังนั้นเมื่อควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ จะต้องควบคุมฟลักซ์ในช่องอากาศให้คงที่ ด้วยการรักษ้อัตราโวลต์ต่อเฮิรตซ์ให้คงที่เสมอจะทำให้ได้ลักษณะสมบัติระหว่างแรงบิดกับความเร็วที่ความถี่ต่างๆ เป็นดังภาพที่ 7

ชนิดของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์แบบปรับความถี่

เครื่องควบคุมความเร็วแบบปรับความถี่โดยทั่วไป ประกอบด้วย 3 ส่วนหลัก คือ ชุดเรกติไฟเออร์พร้อมวงจรกรอง ชุดวงจรอินเวอร์เตอร์ และชุดสร้างสัญญาณควบคุม ทั้งนี้เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำแบบปรับความถี่ยังสามารถแบ่งได้เป็น 3 แบบคือ

1. เครื่องควบคุมความเร็วแบบแหล่งจ่ายกระแส (Current Fed Inverter drive)

เครื่องควบคุมความเร็วแบบนี้จะแปรพลังงานด้านเข้าให้เป็นแหล่งจ่ายกระแสควบคุมกระแสโดยใช้อุปกรณ์สวิตซ์กำลัง 6 ตัว และขดลวด (Choke) ขนาดใหญ่ เพื่อให้กระแสต่อเนื่องและราบเรียบ วงจรอินเวอร์เตอร์จะถูกควบคุมการสวิตซ์ตามลำดับ ทำให้เกิดกระแสไฟสลับรูปซายน์ที่ปรับความถี่ได้ วงจรและรูปคลื่นแรงดัน กระแสจะเป็นดังภาพที่ 9. เครื่องควบคุมแบบนี้มีอาร์มิกของกระแสต่ำ ไม่มีการกระตุกของความเร็วและแรงบิด การควบคุมอุปกรณ์สวิตซ์ค่อนข้างยุ่งยากจึงเหมาะสมสำหรับการควบคุมมอเตอร์ขนาดใหญ่เท่านั้น

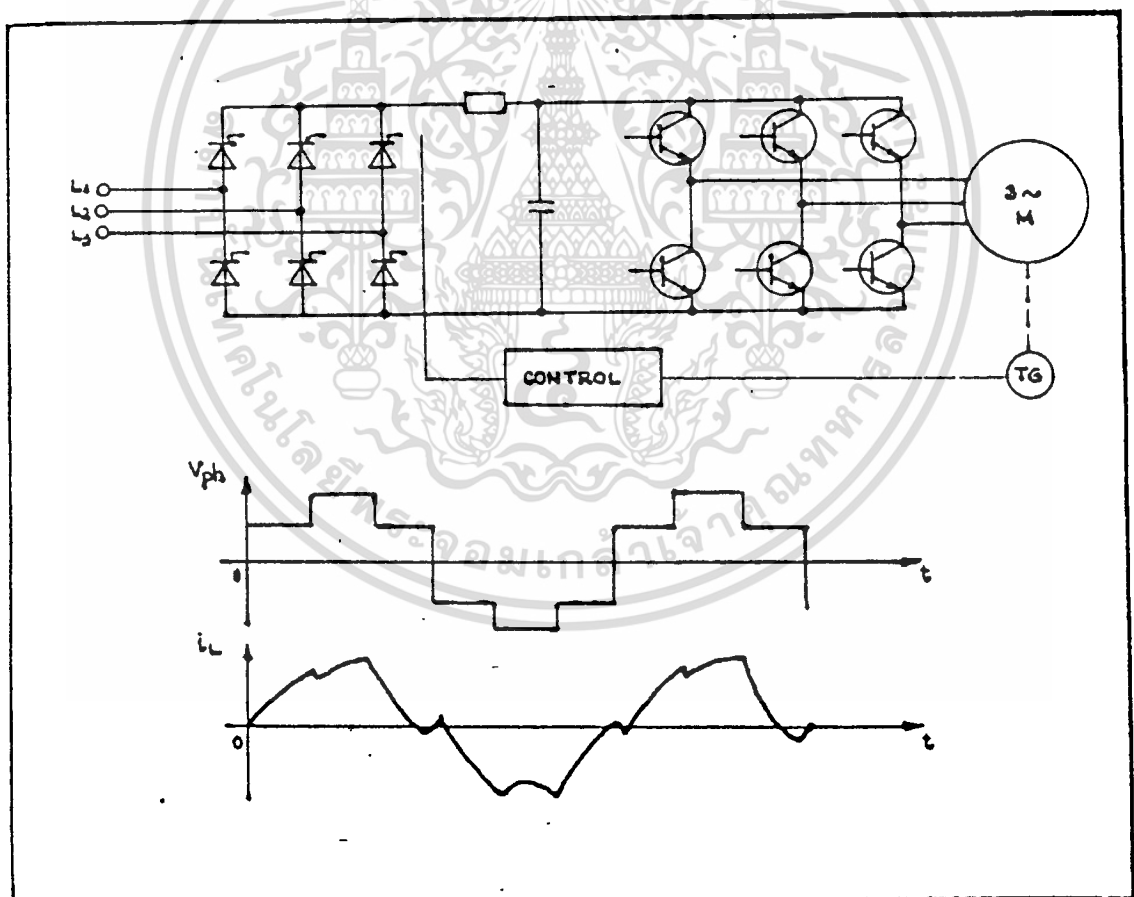


ภาพที่ 9 วงจร รูปคลื่นกระแส แรงดัน ของเคลื่อนควบคุมความเร็ว

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับแบบแหล่งจ่ายกระแสศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2. เครื่องควบคุมความเร็วแบบแหล่งจ่ายแรงดัน (Voltage Fed Inverter drive)
ชนิดปรับระดับแรงดันไฟตรง (Variable DC link voltage)

อินเวอร์เตอร์ของเครื่องควบคุมนี้ถูกจัดขนาดตามวิธีควบคุมเฟส โดยแหล่งจ่ายเป็นแรงดันไฟตรงปรับระดับได้ จากวงจรเรกติฟายเออร์ชนิดควบคุมได้ดังภาพที่ 10 ทำให้สามารถปรับอัตราโวลต์ต่อเฮิรท์ (V/F) ได้ตามต้องการ จากรูปคลื่นแรงดัน, กระแสจะเห็นว่าฮาร์โมนิกของกระแสที่เกิดขึ้น ขึ้นอยู่กับค่ารีแอคแตนซ์รั่ว (Leakage reactance) นั้นยังอยู่ในอัตราที่สูงกว่าแบบแรก จึงทำให้เกิดผลเสียทั้งกำลังสูญเสียในมอเตอร์และการกระตุกของความเร็ว แรงบิด วิธีนี้จึงเหมาะสมสำหรับมอเตอร์ขนาดเล็กๆ เท่านั้น



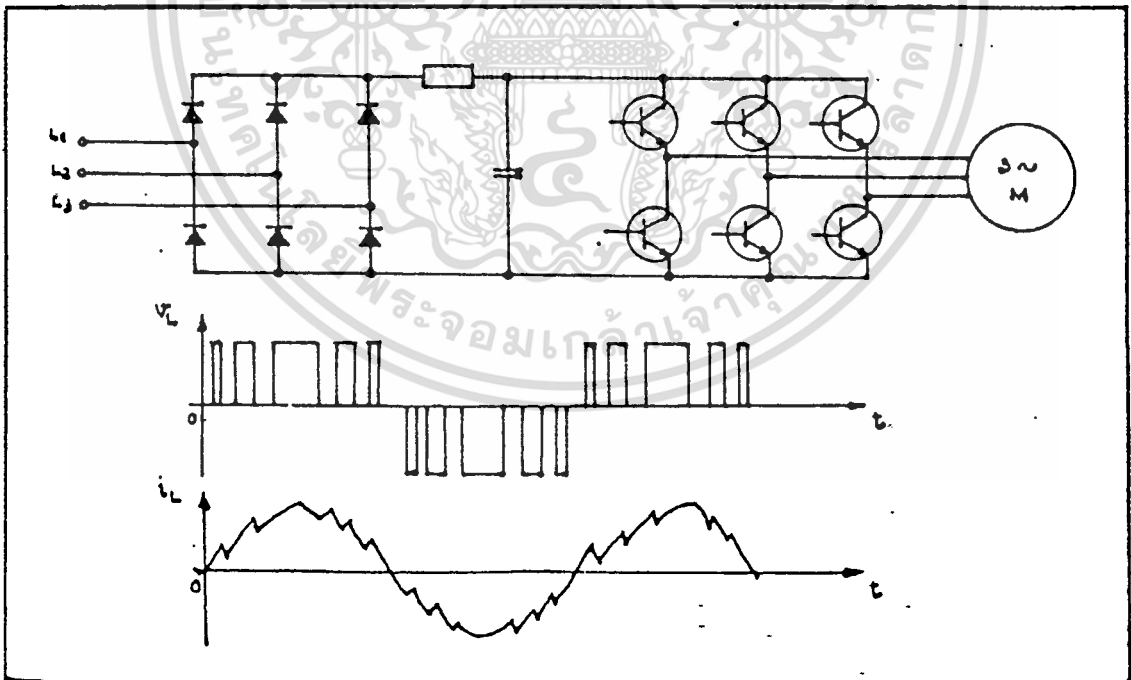
ภาพที่ 10 วงจร รูปคลื่นแรงดันกระแสของเครื่องควบคุมความเร็ว

แบบแหล่งจ่ายแรงดันชนิดปรับค่าได้

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น เมื่ออนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3. เครื่องควบคุมความเร็วแบบมอดูเลตตามความกว้างพัลส์ (PWM Inverter drive) อินเวอร์เตอร์ของเครื่องควบคุมแบบนี้ ถูกควบคุมการสวิตช์โดยวิธีการมอดูเลตตามความกว้างพัลส์ จากวงจรสร้างสัญญาณควบคุมแบบ พัลส์บลิวเอม (PWM หรือ Pulse Width Modulation) ที่สามารถควบคุมแรงดันและความถี่ได้ โดยรับแรงดันไฟตรงค่าคงที่จากวงจรเรกติฟายเออร์และวงจรกรองสัญญาณ จึงทำให้ได้รูปคลื่นแรงดัน กระแสดังภาพที่ 11 จะเห็นว่าอุปกรณ์สวิตช์กำลังทั้ง 6 ที่ใช้ในวงจรอินเวอร์เตอร์ จะต้องมีค่าความถี่ในการสวิตช์ (Switching frequency) สูงกว่าอุปกรณ์สวิตช์กำลังที่ใช้ใน 2 แบบแรก

ฮาร์โมนิกของแรงดันที่เกิดขึ้น จะขึ้นอยู่กับความถี่การสวิตช์ของอุปกรณ์สวิตช์กำลัง ส่วนฮาร์โมนิกของกระแสยังขึ้นอยู่กับค่ารีแอคแตนซ์รั่วของมอเตอร์ ซึ่งฮาร์โมนิกทั้ง 2 นี้ จะมีค่าต่ำกว่าฮาร์โมนิกที่เกิดจากอินเวอร์เตอร์ในแบบที่ 2 ซึ่งเป็นที่นิยมใช้ควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำทั่วไป



ภาพที่ 11 วงจร รูปคลื่นแรงดันกระแสของเครื่องควบคุมความเร็ว

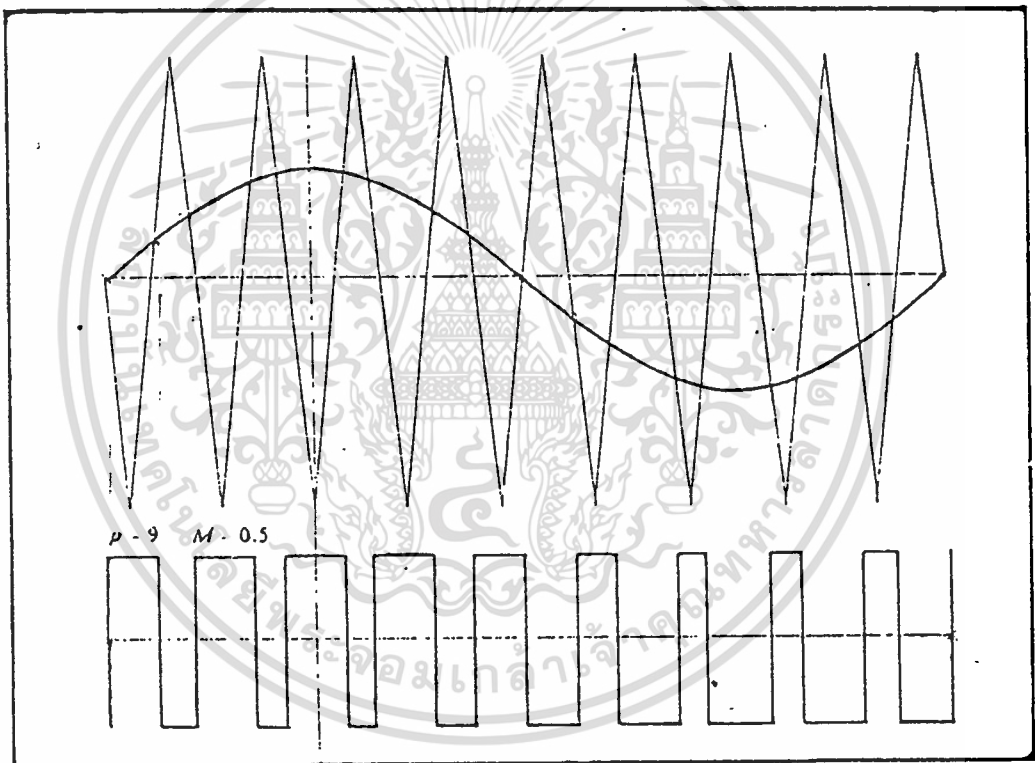
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

หลักการมอดูเลตสัญญาณตามความกว้างพัลส์

สัญญาณพีดับลิวเอ็ม ที่ใช้ในการควบคุมอุปกรณ์สวิตช์กำลังทั้ง 6 ในวงจรอินเวอร์เตอร์ เพื่อให้ได้แรงดันและความถี่ตามต้องการ มีการสร้างสัญญาณที่นิยมใช้กันทั่วไป 2 หลักการคือ

1. เทคนิคพีดับลิวเอ็มแบบฮาร์โมนิกย่อย (Sub Harmonic PWM. Technique)

วิธีการนี้เรียกอีกชื่อหนึ่งว่า "หลักการพีดับลิวเอ็มแบบสัญญาณไซน์" (Sinusoidal PWM) เป็นสัญญาณควบคุมที่ได้จากการสุ่มระหว่างสัญญาณอ้างอิงรูปไซน์กับสัญญาณพาหุรูปคลื่นสามเหลี่ยมดังภาพที่ 12



ภาพที่ 12 หลักการสร้างสัญญาณพีดับลิวเอ็มตามวิธีฮาร์โมนิกย่อย

จากภาพที่ 12 ความถี่การสวิตช์ของสัญญาณพีดับลิวเอ็มจะเท่ากับความถี่ของสัญญาณพาหุรูปคลื่นสามเหลี่ยม ทั้งนี้เราสามารถคำนวณหาค่ามุมสวิตช์ (Switching angle) ที่เกิดขึ้นใน $1/4$ วัฏจักรของความถี่ขาออก (Output frequency) ได้ตามสูตร

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับวงวิชาการเพื่อการศึกษาเท่านั้น เมื่ออนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$A \cdot \sin(\alpha_1) = (-1)^i \cdot (2 \cdot i - \frac{2 \cdot p \cdot \alpha_1}{\pi}) \quad (7)$$

โดย A = ตัวประกอบความสูง ระหว่างค่าสูงสุดสัญญาณอ้างอิงกับสัญญาณพาห้
 P = อัตราส่วนระหว่างความถี่สัญญาณพาห้กับความถี่สัญญาณอ้างอิง
 α_1 = มุมสวิทช์ใดๆ ในช่วง $1/4$ วัฏจักร โดย $1 < i < (p-1)/2$

อย่างไรก็ตามในกรณีที่ต้องการออกแบบวงจรควบคุมแบบประยุกต์ใช้ไมโครโปรเซสเซอร์ เราสามารถคำนวณค่ามุมสวิทช์สำหรับทุกความถี่ขาออก เพื่อเก็บไว้ในหน่วยความจำของวงจรได้เช่นกัน

2. เทคนิคพิชิตบลิวเอ็มแบบกำจัดฮาร์โมนิก(Harmonic Elimination Technique) วิธีการนี้ใช้สำหรับวงจรควบคุมแบบดิจิทัล หรือควบคุมด้วยไมโครโปรเซสเซอร์ เท่านั้น โดยนำค่ามุมที่คำนวณได้ตามหลักการนี้สำหรับทุกความถี่ขาออกเก็บไว้ในหน่วยความจำของวงจร หลักการคำนวณมาจากทฤษฎีฟูรีเอตามารูปคลื่นที่ดับบลิวเอ็มดังภาพที่ 13. โดยจะคำนวณหามุมสวิทช์ใน $1/4$ ของวัฏจักร



ภาพที่ 13 สัญญาณพิชิตบลิวเอ็มที่มีการสวิทช์ M ครั้งใน $1/4$ วัฏจักร

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษเท่านั้น เมื่ออนุญาตให้ท่านไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กำหนดให้ $1, 2, \dots, 2M$ เป็นมุมสวิตช์ใน $1/2$ วัฏจักรซึ่งเขียนเป็นสมการอนุกรมฟูรีเอได้ดังนี้

$$f(\omega t) = \sum_{n=1}^{2M} [a_n \sin(n\omega t) + b_n \cos(n\omega t)] \quad (8)$$

โดย $a_n = \frac{1}{\pi} \int_0^{2\pi} f(\omega t) \sin(n\omega t) d(\omega t) \quad (9)$

$$b_n = \frac{1}{\pi} \int_0^{2\pi} f(\omega t) \cos(n\omega t) d(\omega t) \quad (10)$$

แทน $f(\omega t)$ ในสมการ a_n และใช้คุณสมบัติการสวิตช์ตามสัญญาณภาพที่ 13.

$$a_n = \frac{2}{\pi} \sum_{k=0}^{2M} (-1)^k \int_{\alpha_k}^{\alpha_{k+1}} \sin(n\omega t) d(\omega t)$$

โดย $\alpha_0 = 0$, $\alpha_{2M+1} = \pi$ และอินทิเกรตสมการ a_n จะได้

$$\begin{aligned} a_n &= \frac{2}{n\pi} \sum_{k=0}^{2M} (-1)^k [\cos(n\alpha_k) - \cos(n\alpha_{k+1})] \\ &= \frac{2}{n\pi} [\cos n\alpha_0 - \cos n\alpha_{2M+1} + 2 \sum_{k=1}^{2M} (-1)^k \cos n\alpha_k] \quad (11) \end{aligned}$$

เนื่องจาก $\alpha_0 = 0$, $\alpha_{2M+1} = \pi$ จะได้ $\cos(n\alpha_0) = 1$, $\cos(n\alpha_{2M+1}) = (-1)^n$

ดังนั้น

$$a_n = \frac{2}{n\pi} [1 - (-1)^n + 2 \sum_{k=1}^{2M} (-1)^k \cos n\alpha_k] \quad (12)$$

ทำนองเดียวกัน

$$b_n = -\frac{4}{n\pi} \sum_{k=1}^{2M} (-1)^k \sin n\alpha_k \quad (13)$$

เนื่องจากสมมาตรในครึ่งวัฏจักร $a_n = 0, b_n = 0$ สำหรับ n เลขคู่ ดังนั้นสำหรับ n เลขคี่

$$a_n = \frac{4}{n\pi} \left[1 + \sum_{k=1}^{2M} (-1)^k \cos n\alpha_k \right] \quad (14)$$

$$b_n = \frac{4}{n\pi} \left[-\sum_{k=1}^{2M} (-1)^k \sin n\alpha_k \right] \quad (15)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น เมื่อนักผู้จัดทำนำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เนื่องจากการสมมาตรกันใน $1/4$ วัฏจักร ซึ่ง $\alpha_k = \pi - \alpha_{2M-k+1}$, $k=1,2,\dots,M$
 และ $\sin(n\pi) = 0$, $\cos(n\pi) = -1$ เมื่อ n เลขคี่ ดังนั้น

$$\begin{aligned}\sin n\alpha_k &= \sin n(\pi - \alpha_{2M-k+1}) \\ &= [\sin n\pi \cos n\alpha_{2M-k+1} - \cos n\pi \sin n\alpha_{2M-k+1}] \\ &= \sin n\alpha_{2M-k+1} \quad k=1,2,\dots,M\end{aligned}$$

เช่นเดียวกัน

$$\begin{aligned}\cos n\alpha_k &= \cos n(\pi - \alpha_{2M-k+1}) \\ &= -\cos n\alpha_{2M-k+1} \quad k=1,2,\dots,M\end{aligned}$$

แทนค่าในสมการ b_n , a_n ตามลำดับ

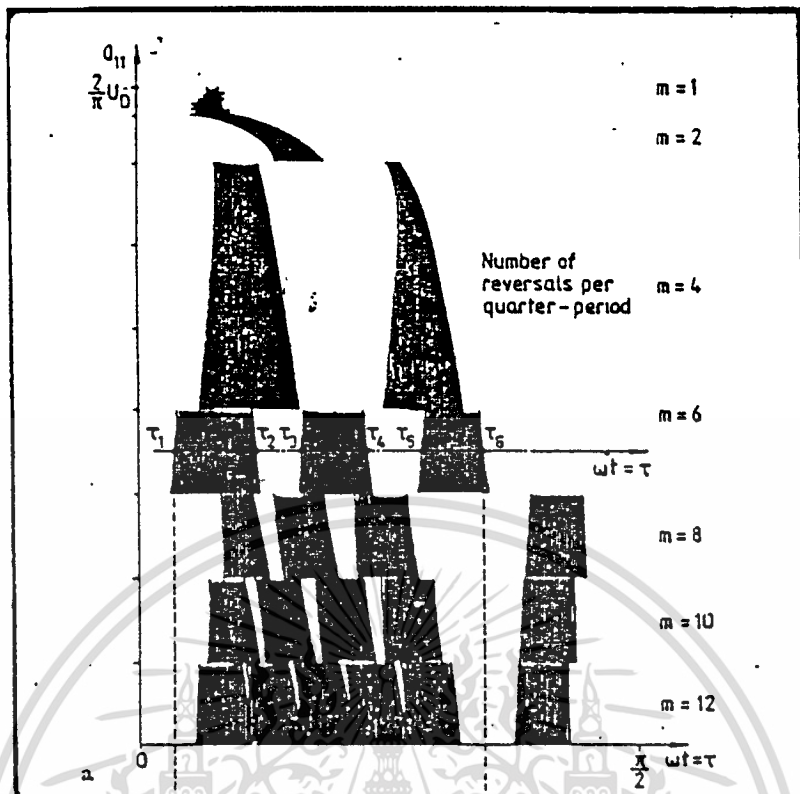
$$b_n = \frac{4}{n\pi} \sum_{k=1}^M (\sin n\alpha_k - \sin n\alpha_{2M-k+1}) = 0 \quad (16)$$

$$a_n = \frac{4}{n\pi} \left[1 + 2 \sum_{k=1}^M (-1)^k \cos n\alpha_k \right] \quad (17)$$

จากสมการ a_n นี้ สามารถจัดตั้งสมการได้ถึง M สมการ โดยแต่ละสมการเป็นตัวแทนของฮาร์โมนิกลำดับ n ต่างๆ ที่ต้องการกำจัดทิ้ง และถ้ากำหนดให้สมการแรกสำหรับฮาร์โมนิกหลักมูลแล้ว จะเห็นว่าใน $1/4$ วัฏจักรเราสามารถกำจัดฮาร์โมนิกได้จำนวน $M-1$ ตัว

อย่างไรก็ตามการกำจัดฮาร์โมนิกสำหรับสัญญาณที่ดับบลิวเอ็ม ในอินเวอร์เตอร์ 3 เฟส โหม้นิยมกำจัดฮาร์โมนิกลำดับคี่ที่เป็นตัวคูณ 3 เช่นลำดับ 3, 9, 15, ... เพราะฮาร์โมนิกเหล่านี้จะทำลายซึ่งกันและกันเองจนมีค่าเป็นศูนย์

ตัวอย่างแพทเทิร์นของสวิตช์ระหว่างมุมสวิตช์ (α_1) และค่าองค์ประกอบหลักมูล (a_1) จะเป็นดังภาพที่ 14



ภาพที่ 14 แพทเทิร์นการสวิตช์

เทคนิคพีดับบลิวเอ็ม แบบเทียบพื้นที่ใต้โค้งชานัน

จากหลักการสร้างสัญญาณพีดับบลิวเอ็มทั้งสองหลักการที่กล่าวมาแล้วนั้น จะเห็นว่ามียอดข้อเสียแตกต่างกัน เช่น แบบฮาร์โมนิกย่อยสามารถคำนวณหามุมได้ง่าย แต่วงจรควบคุมมักเป็นแบบอนาล็อกที่ยุ่งยากต่อการเปลี่ยนแปลงหรือเพิ่มฟังก์ชันใดในวงจรควบคุมนั้นๆ ส่วนวิธีการจัดฮาร์โมนิกสามารถลดฮาร์โมนิกในระบบลงได้มาก อีกทั้งวงจรควบคุมต้องเป็นวงจรดิจิทัลหรือไมโครโพรเซสเซอร์ ซึ่งสะดวกต่อการเปลี่ยนแปลง เพิ่มเติมฟังก์ชันในวงจรควบคุม แต่ก็ยุ่งยากในการคำนวณมากไป และเช่นเดียวกันขณะที่ความถี่สูงขึ้น จำนวนฮาร์โมนิกที่สามารถกำจัดได้ก็จะน้อยลงเรื่อยๆ ไม่เป็นไปตามต้องการที่ทุกความถี่ขาออก

สำหรับเทคนิคพีดับบลิวเอ็ม แบบเทียบเคียงพื้นที่ใต้โค้งนี้ ยังคงใช้วิธีคำนวณมุมสวิตช์เพื่อนำไปเก็บในหน่วยความจำของวงจรควบคุม ซึ่งเป็นแบบดิจิทัล หรือไมโครโพรเซสเซอร์ เช่นกัน ทั้งนี้จะใช้หลักการแบ่งฐานเวลาของสัญญาณที่ความถี่หลักมูลขาออกใน 1 วัฏจักร

ออกเป็นส่วนย่อย ช่วงละเท่าๆ กัน จำนวน N ส่วน จำนวนส่วนย่อยนี้จะต้องเป็นเลขคู่

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่นอนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

และเป็นตัวคูณของ 3 (ในกรณีอินเวอร์เตอร์ 3 เฟส) ซึ่งจะมีค่ามากน้อยเท่าไรก็ได้ จากภาพที่ 15 ข. และ ค. จะเห็นว่ายิ่งแบ่งส่วนย่อยมากขึ้นเท่าใด กระแสของมอเตอร์ก็จะใกล้เคียงรูปคลื่นไซน์มากขึ้นเท่านั้น

การคำนวณหาค่ามุมในแต่ละส่วนย่อย

จากภาพที่ 15 ง. จะเห็นว่าเราสามารถคำนวณหาค่าคาบเวลาของพัลส์ส่วนย่อย (Switching time : T_s) ความถี่ในการสวิตช์ (Switching frequency : f_s) ได้จากค่าความถี่ขาออก (Output frequency : f_o) และจำนวนพัลส์ส่วนย่อยที่ต้องการได้

$$f_s = N_{st} \cdot Z \cdot f_o \tag{18}$$

$$T_s = 1/(f_s) = 1/(N_{st} \cdot Z \cdot f_o) \tag{19}$$

โดย อัตราความมุมสวิตช์แต่ละส่วนย่อยจะเท่ากับ

$$\Delta\alpha = 360/(N_{st} \cdot Z)$$

ค่าตัวนับเวลา (Time counter : THO) นี้จะใช้ในการจัดตั้งค่าคาบเวลาของสัญญาณส่วนย่อย ซึ่งในกรณีที่ใช้ไมโครคอนโทรลเลอร์ตระกูล MCS'51 เป็นตัวควบคุมในวงจรควบคุมสามารถคำนวณค่าต่างๆ ในการสร้างสัญญาณได้ดังนี้

$$T_s = (2^B - THO) \cdot (1/f_{ck}) \tag{20}$$

จากนั้นการคำนวณหาค่าตัวนับที่จะนำไปเก็บในหน่วยความจำ

$$Aw = Tm \cdot (1 + A \cdot \sin(\alpha)) \tag{21}$$

- ทั้งนี้ f_{ck} = ความถี่สัญญาณนาฬิกาที่ใช้ในวงจรควบคุม
- B = ค่าบิตของตัวนับฐาน 2 ของไมโครคอนโทรลเลอร์ (ดูภาคผนวก ค.)
- THO = ค่าตัวนับเวลาเพื่อจัดตั้งคาบเวลาส่วนย่อย
- Aw = ค่าตัวนับของมุมสวิตช์ในส่วนย่อยต่างๆ
- A = ตัวประกอบความสูงของสัญญาณ (Amplitude factor)

$$T_m = \text{ค่าตัวนับที่ทำให้ค่าเฉลี่ยส่วนย่อยเป็น } 1.00 = (2^b - \text{THO})/2$$

$$\alpha = \text{ค่ามุมของแต่ละสัญญาณส่วนย่อย}$$

$$N_{st} = \text{จำนวนพัลส์ส่วนย่อยใน 1 คาบ}$$

$$Z = \text{จำนวนพัลส์ซ้ำในแต่ละพัลส์ส่วนย่อย}$$

ตัวอย่าง อินเวอร์เตอร์วงจรหนึ่ง ออกแบบโดยใช้การควบคุมของไมโครคอนโทรลเลอร์ ขนาด 8 บิตความถี่สัญญาณนาฬิกา 0.33 เมกะเฮิรต์ซ์ ถ้าต้องการสัญญาณพัลส์บิตวเอ็มความถี่ 50 เฮิรต์ โดยแบ่งเป็น 30 ส่วนย่อย จำนวนพัลส์ซ้ำในส่วนย่อยเท่ากับ 1.00 จงคำนวณค่าตัวนับที่จะเก็บในหน่วยความจำ (ให้ $A = 1.00$)

$$\text{วิธีทำ } T_s = 1/1500 = 666 \text{ s}$$

$$\text{THO} = 256 - (666 \times 0.33) = 32$$

$$T_m = (256 - 32)/2 = 112$$

$$\Delta\alpha = 360/30 = 12$$

ตารางที่ 1 ผลคำนวณค่าตัวนับจากหลักการเทียบพื้นที่ใต้ เส้นโค้งไซน์

ส่วนที่	มุม	ค่าตัวนับ	คิดเป็นมุม	ส่วนที่	มุม	ค่าตัวนับ	คิดเป็นมุม
	(°)	(Aw)	(°)		(°)	(Aw)	(°)
1	0	112	5.0	9	96	223	106.4
2	12	135	18.3	10	108	218	118.2
3	24	157	31.4	11	120	209	129.8
4	36	178	44.3	12	132	195	141.1
5	48	195	57.1	13	144	178	152.3
6	60	209	69.8	14	156	157	163.4
7	72	218	82.2	15	168	135	174.3
8	84	223	94.4				

อย่างไรก็ตามจากตารางที่ 1 จะเห็นว่าค่ามุมสวิทช์ที่ได้จริงไม่ตรงกับค่ามุมสวิทช์ที่ใช้ในการคำนวณตัวนับ (A_w) ดังนั้นโครงงานนี้จึงได้ทำการเฉลยหาค่ามุมสวิทช์ที่ตรงกับค่าที่ใช้ในการคำนวณตัวนับ (A_w) จริง โดยใช้ทฤษฎีไบเซกชัน (Bisection) ของการคำนวณเชิงเลขช่วยในการคำนวณค่ามุมสวิทช์ดังกล่าว แผนผังและโปรแกรมการคำนวณมุมสวิทช์ตามหลักการนี้ แสดงไว้ในภาคผนวก ก

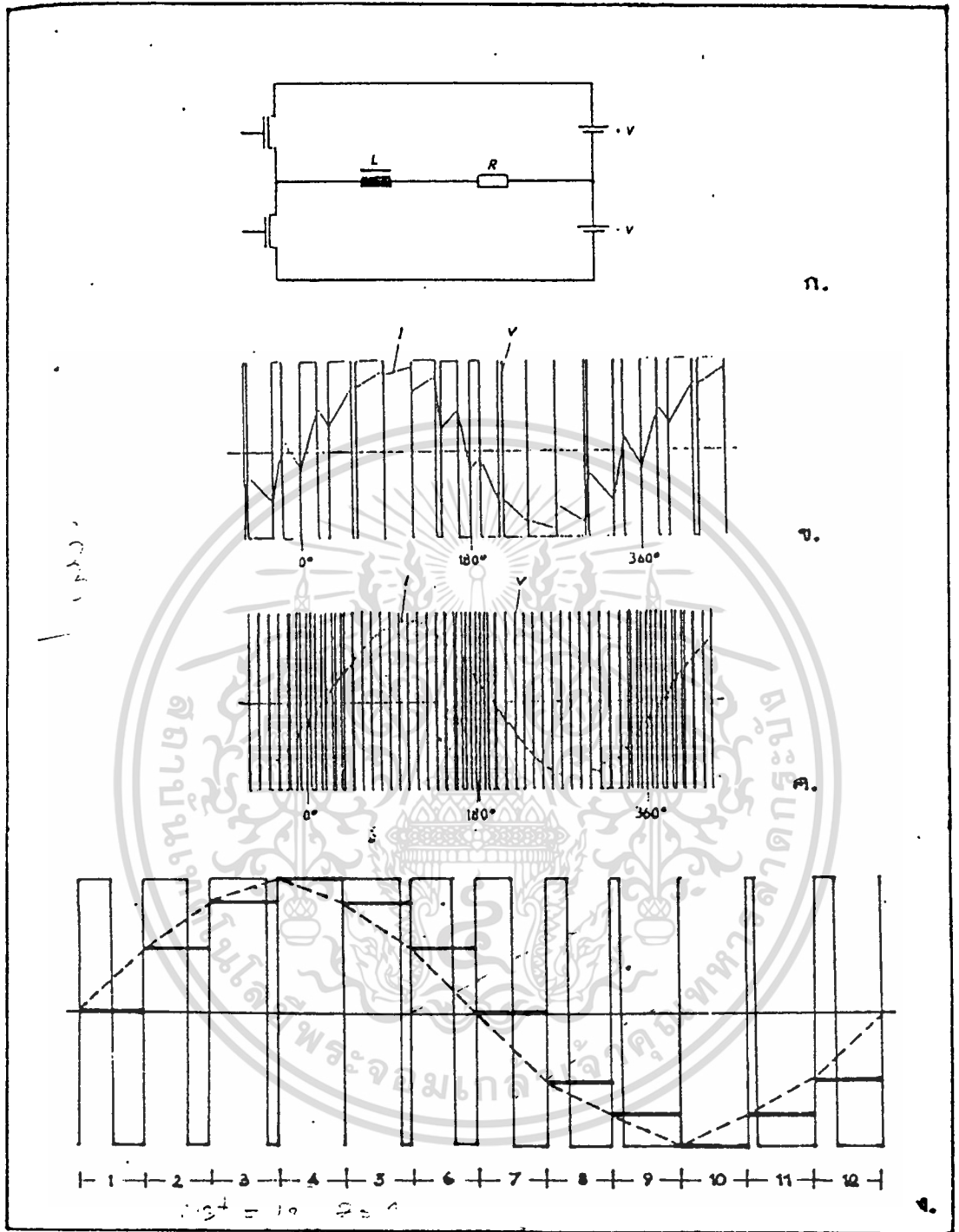
การวิเคราะห์ฮาร์โมนิกของกระแสจากวงจรสมมูลมอเตอร์เหนี่ยวนำ

ฮาร์โมนิก หรือภาวะในระบบไฟฟ้าส่วนใหญ่ มักเกิดจากเครื่องควบคุมต่างๆ ในงานอุตสาหกรรมซึ่งใช้อุปกรณ์อิเล็กทรอนิกส์กำลังแทบทั้งสิ้น เช่น คอนเวอร์เตอร์ เต้าหลอมโลหะแบบอาร์ค หรือ ความถี่สูง และเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ เป็นต้น จึงถือได้ว่าวงจรอินเวอร์เตอร์ในเครื่องควบคุมความเร็ว เป็นต้นกำเนิดตัวของฮาร์โมนิก ถ้าฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นมีค่าต่ำ เมื่อเทียบกับความถี่หลักมูลในระบบก็จะเป็นอันตรายต่อระบบ แต่ถ้าสูงเกินไป ก็ต้องถูกกำจัดออกจากระบบนั้น เพื่อป้องกันไม่ให้อุปกรณ์ต่างๆ ในระบบเสียหายหรือมีประสิทธิภาพต่ำลง

เนื่องจากเครื่องควบคุมความเร็วมีภาวะเป็นมอเตอร์ ที่มีการเปลี่ยนแปลงภาวะเชิงกลบ่อย ๆ โครงงานนี้จึงได้พิจารณาฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นจากกระแสขาออกจากอินเวอร์เตอร์ โดยทำการจำลองหารูปคลื่นกระแสขาเข้าและฮาร์โมนิกลำดับต่างๆ ของกระแสจำลองนี้ จากวงจรสมมูลของมอเตอร์เหนี่ยวนำที่จะใช้ทดสอบเชิงปฏิบัติ ตามหลักการเทคนิคพีดับบลิว เอ็มแบบเทียบพื้นที่ใต้เส้นโค้ง (Equal Area PWM.)

โดยได้กล่าวถึงรายละเอียดของหลักการมาแล้ว

มอเตอร์ที่จะใช้หากระแสจำลองนี้ มีผลการทดสอบเพื่อหาวงจรสมมูลดังนี้



ภาพที่ 15 หลักการสร้างสัญญาณพีดับลิวแบบเทียบเคียงพื้นที่ได้คง

- ก. วงจรสมมูลของอินเวอร์เตอร์และมอเตอร์อย่างง่าย (ใน 1 เฟส)
- ข. เพื่อแบ่งส่วนย่อยเป็น 12 ส่วน
- ค. เพื่อแบ่งส่วนย่อยเป็น 36 ส่วน

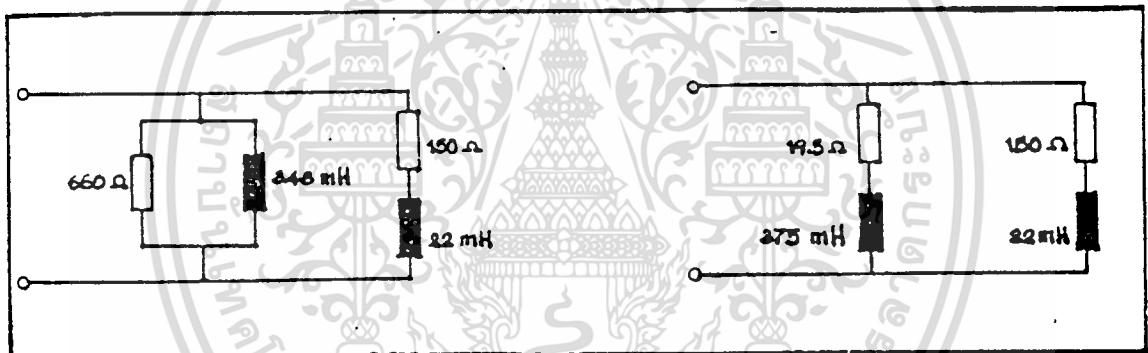
ง. รายละเอียดต่าง ๆ ในการแบ่งส่วนย่อย (ตัวอย่างแบบ 12 ส่วนย่อย)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น เมื่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ 2. ผลการทดสอบมอเตอร์ที่ใช้ในการปฏิบัติ

ค่าที่วัด	ทดสอบขณะไม่มีภาระ	ทดสอบขณะหยุดหมุน
V_L	220 Volt	58 Volt
I_L	3.2 Amp	6.6 Amp
P	200 Watt	550 Watt

ถ้ากำหนดให้ขณะทำงานปกติ ค่าสลิปเท่ากับ 0.05 จะเขียนวงจรสมมูลได้ดังภาพที่ 16.



ภาพที่ 16 วงจรสมมูลมอเตอร์เหนี่ยวนำที่ใช้ทดสอบเครื่องควบคุมความเร็ว

ก. แบบ R_L และ L_L ต่อขนาน

ข. แบบ R_L และ L_L ต่อขนาน

จากวงจรสมมูลของมอเตอร์เหนี่ยวนำดังภาพที่ 16 ข. สามารถเขียนสมการกระแสขาเข้าเชิงเวลา (Time domain) ในกรณีที่แหล่งจ่ายแรงดันเป็นสัญญาณแบบพีคดับลิวเอมได้ ดังนี้

$$\begin{aligned}
 i(t) &= i_1(t) + i_2(t) \\
 &= (V/R_1) \cdot (1 - e^{-(t/\tau_1)}) + (V/R_2) \cdot (1 - e^{-(t/\tau_2)}) +
 \end{aligned}$$

$$i_{(0)} \cdot e^{-(t/\tau_1)} + i_{2(0)} \cdot e^{-(t/\tau_2)} \quad (22)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับกักงานเพื่อศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

โดยค่าเวลาคงตัว $\tau_1 = R_1/L_1$

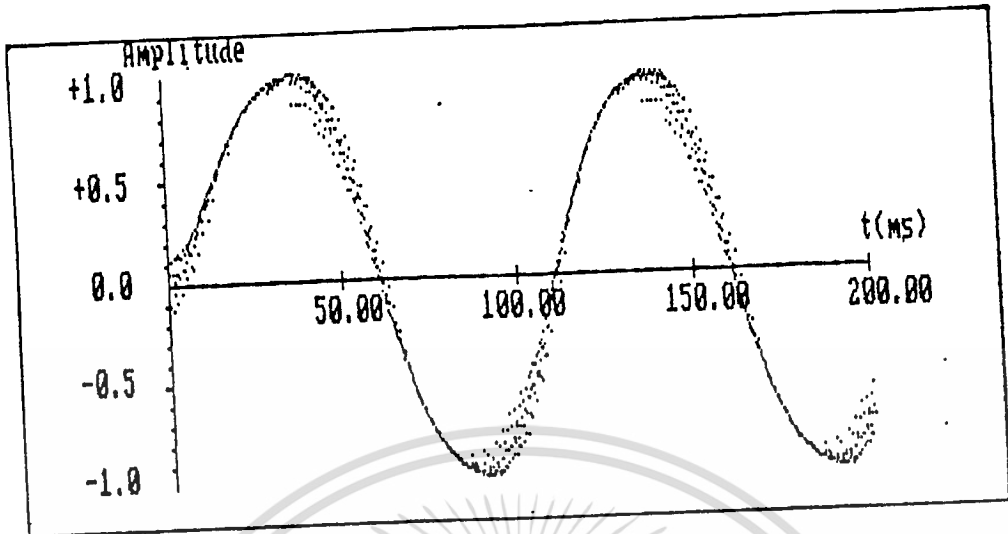
และ $\tau_2 = R_2/L_2$

จากสมการที่ 20. จะนำไปเขียนโปรแกรมการคำนวณหาค่ากระแสขาเข้ามอเตอร์ที่ เวลาต่างๆ ดังแสดงในภาคผนวก ข. จากนั้นจึงคำนวณหาค่ากระแสในเชิงความถี่ โดยใช้ โปรแกรมฟาสต์ฟูเรียร์ (Fast Fourier Transform หรือ FFT.Program) ซึ่งแสดง ไว้ในภาคผนวก ข. เช่นกัน เพื่อเปลี่ยนสมการเชิงเวลาให้เป็นสมการเชิงความถี่ ทั้งนี้ เพื่อเขียนรูปคลื่น และสเปกตรัมฮาร์โมนิกกระแสของมอเตอร์

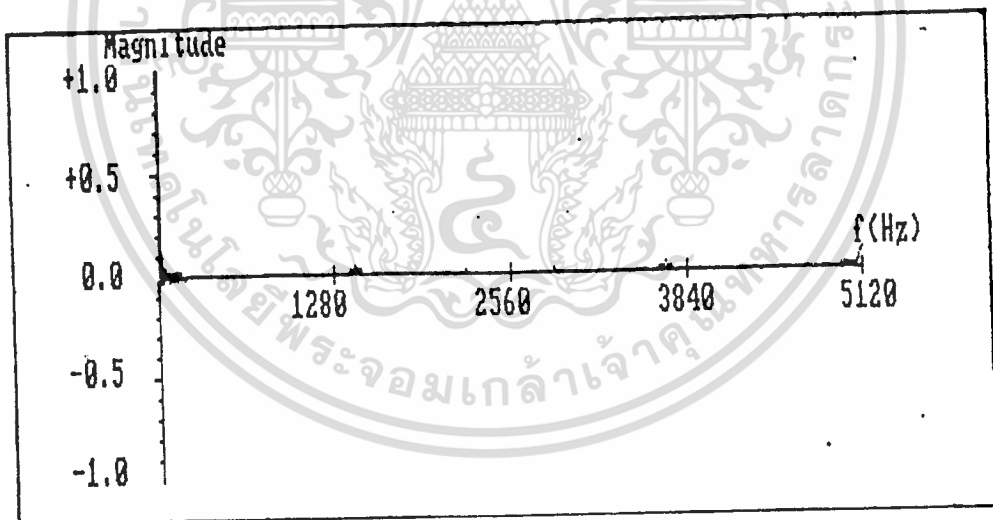
ทั้งนี้เมื่อนำค่ามุมสวิทช์ที่คำนวณไว้แล้ว ตามหลักการของเทคนิคพีดับลิวเอ็มแบบเทียบ เคียงพื้นที่ได้คั้งชาบน มาคำนวณหากระแสเชิงความถี่ด้วยโปรแกรมดังกล่าว ทำให้ได้ ผลการจำลองรูปคลื่นและองค์ประกอบฮาร์โมนิกของกระแสมอเตอร์ โดยแหล่งจ่ายแรงดัน เป็นแบบพีดับลิวเอ็ม ที่ความถี่ขาออกต่างๆ

ภาพที่ 17 ถึงภาพที่ 22 เป็นรูปคลื่นกระแสและองค์ประกอบฮาร์โมนิกของกระแส จาก การจำลอง ตามหลักการ Equal Area PWM. ตั้งแต่ความถี่ 10 เฮิรท์ซ ถึง 60 เฮิรท์ซ ตามลำดับ

ทั้งนี้ภาพบน (ภาพ ก.) จะแสดงรูปคลื่นของกระแสมอเตอร์ โดยแกนตั้งเป็นอัตราความ สูง(เทียบกับค่าสูงสุด) ของกระแสนั้น หน่วยเป็น เปอร์เซ็นต์ (%) และแกนนอนเป็นแกน เวลา หน่วยเป็น มิลลิวินาที (ms) ส่วนภาพล่าง (ภาพ ข.) แสดงองค์ประกอบฮาร์โมนิก ของกระแสที่เกิดขึ้นโดยการคำนวณจากโปรแกรม FFT.(Fast Fourier Transform) โดย แกนตั้งจะเป็นความสูงขององค์ประกอบฮาร์โมนิก หน่วยเป็น เปอร์เซ็นต์ (%) และแกนนอน เป็นแกนความถี่ หน่วยเป็น เฮิรท์ซ (Hz).



ก. รูปคลื่นกระแส



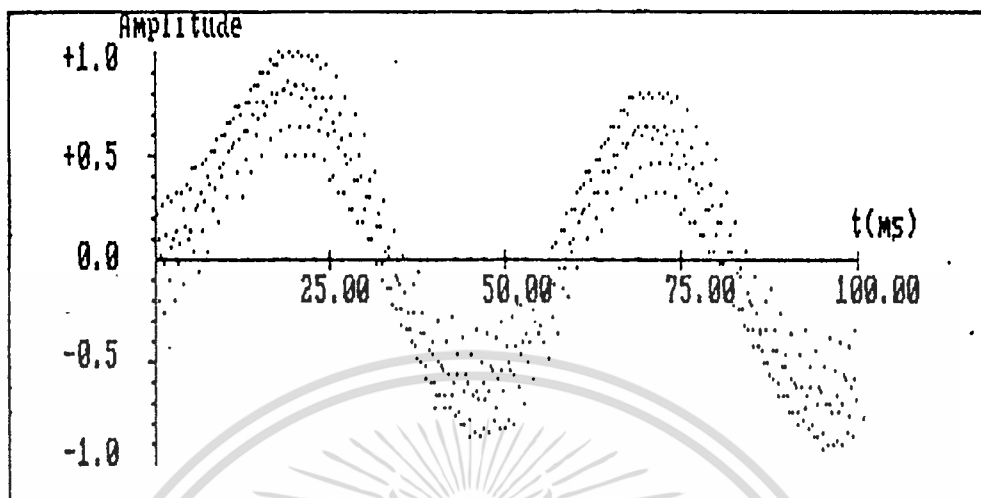
ข. ความถี่ฮาร์โมนิก

ภาพที่ 17 รูปคลื่นกระแส และความถี่ฮาร์โมนิกจากการจำลอง

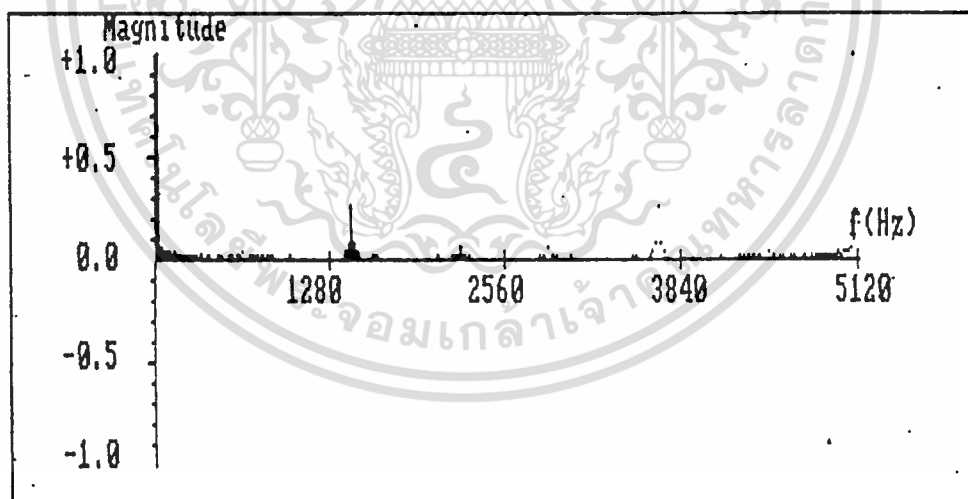
ตามหลักการ Equal Area PWM. Technique

ที่ความถี่ขาออก 10 เฮอร์ตซ์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับใช้ในงานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ก. รูปคลื่นกระแส

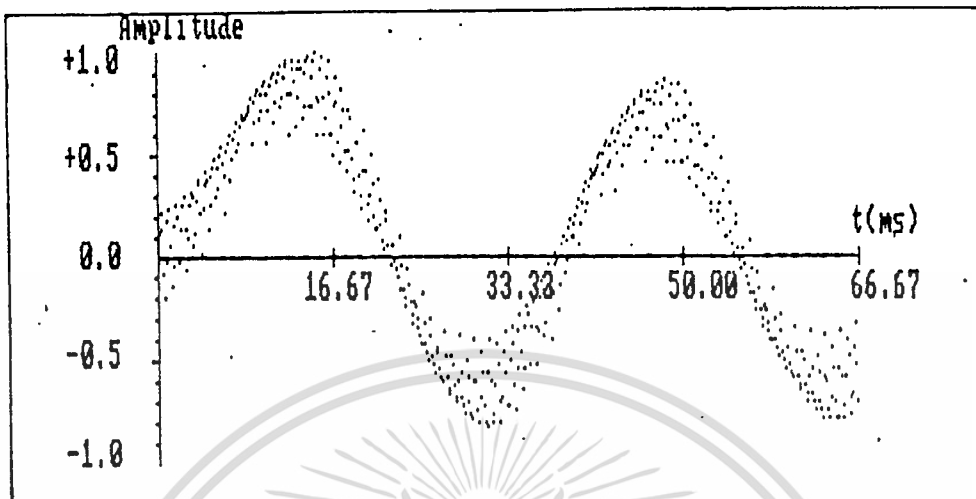


ข. ความถี่ฮาร์โมนิก

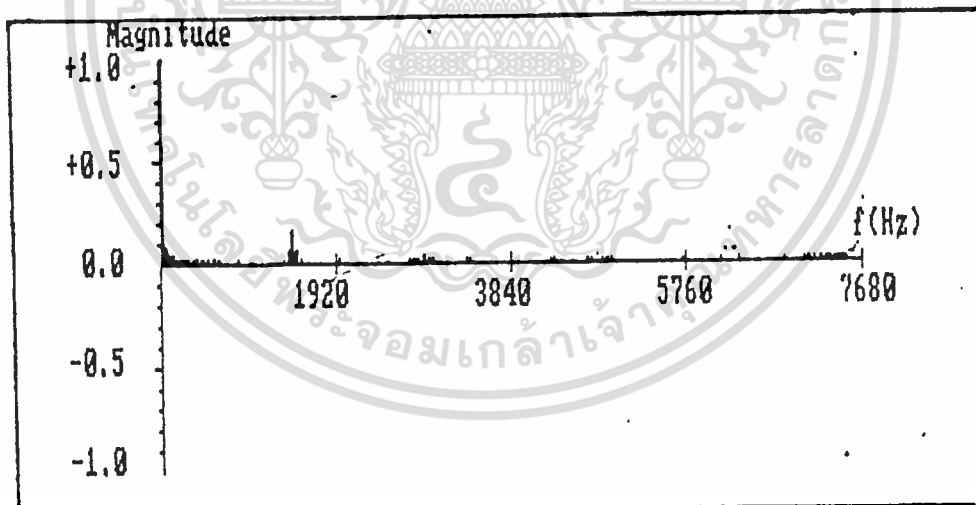
ภาพที่ 18 รูปคลื่นกระแส และความถี่ฮาร์โมนิกจากการจำลอง
ตามหลักการ Equal Area PWM. Technique

ที่ความถี่ขาออก 20 เฮิรตซ์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับใช้เพื่อการศึกษาค้นคว้าเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ก. รูปคลื่นกระแส

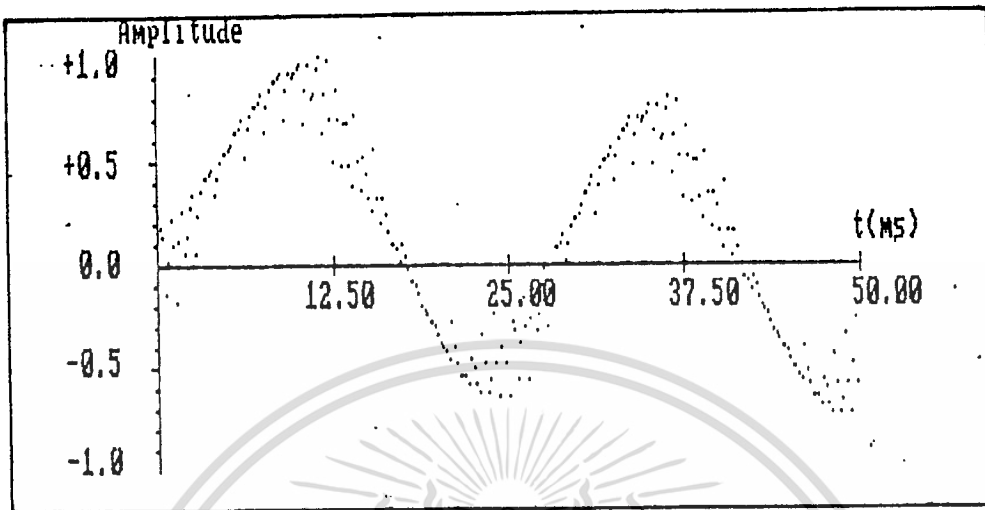


ข. ความถี่ฮาร์โมนิก

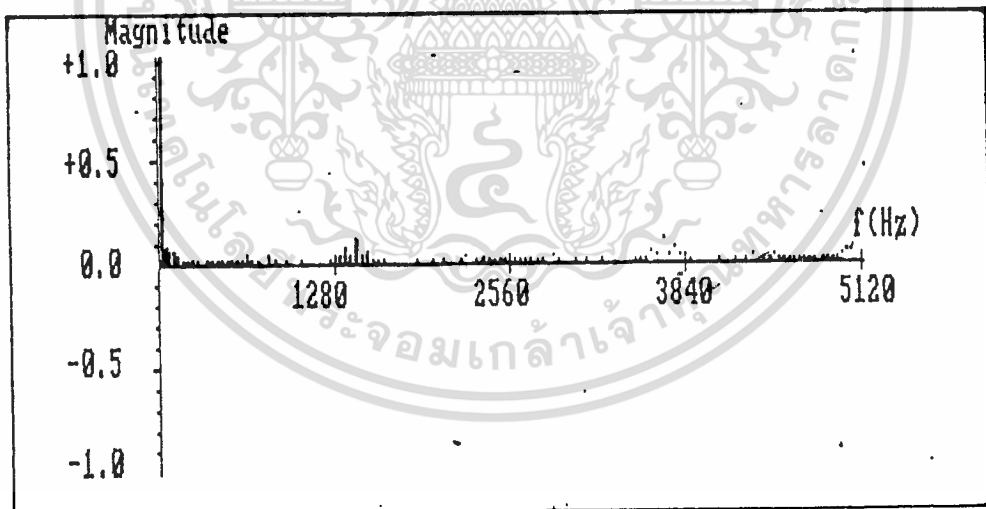
ภาพที่ 19 รูปคลื่นกระแส และความถี่ฮาร์โมนิกจากการจำลอง
ตามหลักการ Equal Area PWM. Technique

ที่ความถี่ขาออก 30 เฮิรตซ์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ก. รูปคลื่นกระแส



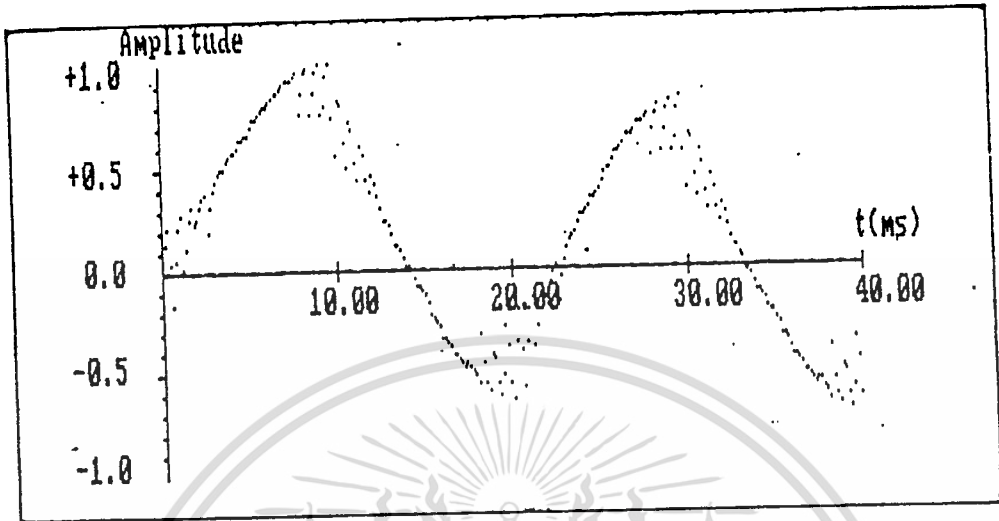
ข. ความถี่ฮาร์โมนิก

ภาพที่ 20 รูปคลื่นกระแส และความถี่ฮาร์โมนิกจากการจำลอง

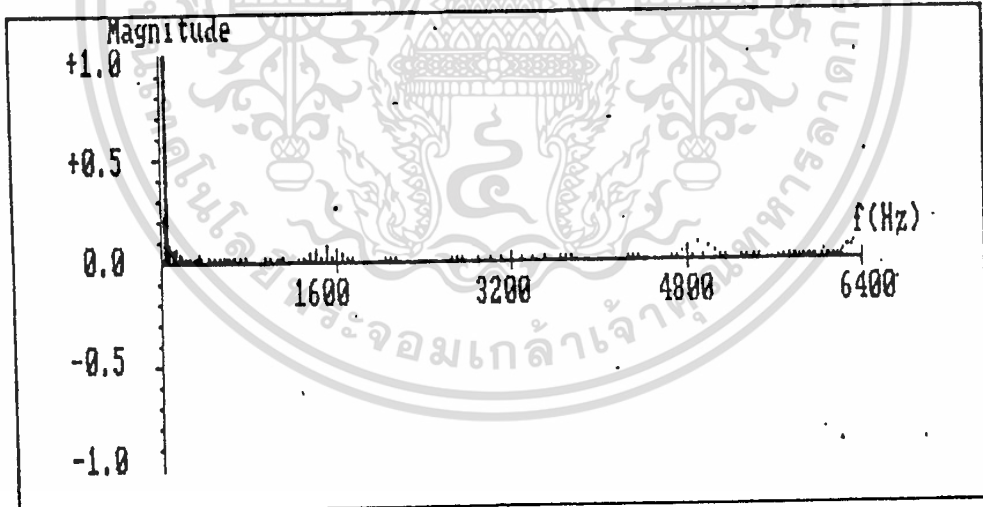
ตามหลักการ Equal Area PWM. Technique

ที่ความถี่ขาออก 40 เฮิรตซ์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับใช้ภายในเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ก. รูปคลื่นกระแส

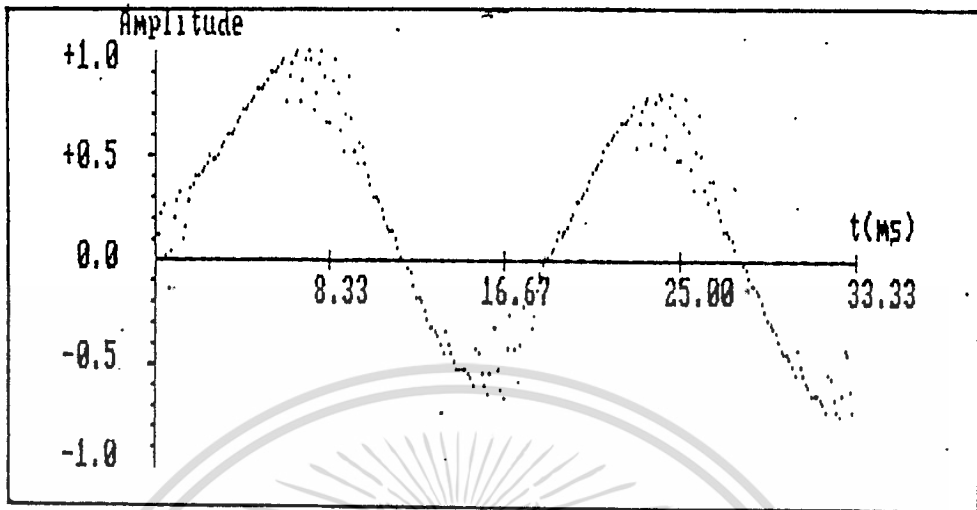


ข. ความถี่ฮาร์โมนิก

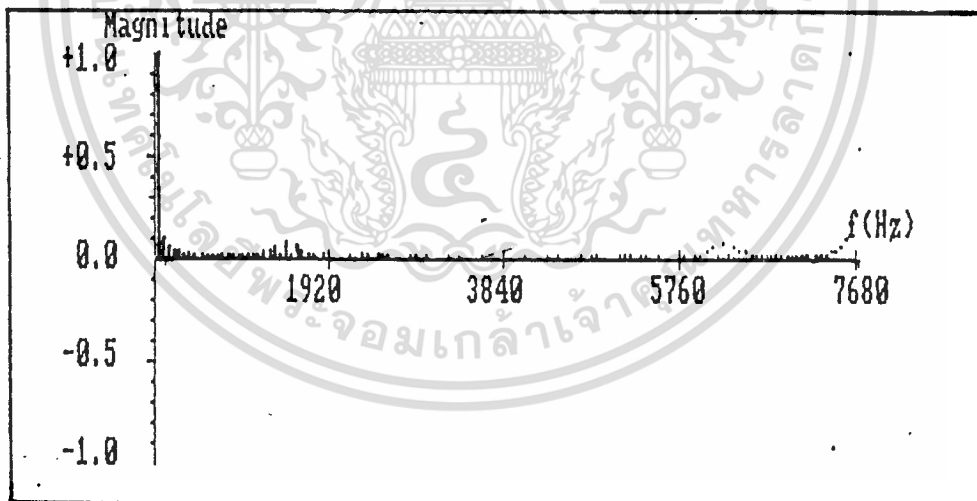
ภาพที่ 21 รูปคลื่นกระแส และความถี่ฮาร์โมนิกจากการจำลอง
ตามหลักการ Equal Area PWM. Technique

ที่ความถี่ขาออก 50 เฮิรตซ์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ก. รูปคลื่นกระแส



ข. ความถี่ฮาร์โมนิก

ภาพที่ 22 รูปคลื่นกระแส และความถี่ฮาร์โมนิกจากการจำลอง
ตามหลักการ Equal Area PWM. Technique

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับใช้เพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

จากภาพ เป็นรูปคลื่นกระแสและองค์ประกอบฮาร์โมนิกจากการจำลองตามหลักการ Equal Area PWM. Technique ที่มีความถี่การสวิตช์คงที่ ที่ 1440 เฮิรท์โดยประมาณ ทั้งนี้ที่ความถี่ขาออกตั้งแต่ 10 ถึง 60 เฮิรท์ ตามลำดับ

โดยทั่วไปรูปคลื่นกระแสจะมีลักษณะเป็นรูปคลื่นซายน์ตามความถี่หลักทุกประการ แต่จะมีฮาร์โมนิกที่บริเวณความถี่การสวิตช์ (Switching frequency) องค์ประกอบฮาร์โมนิกที่มีค่าสูงชัดเจนจะอยู่ที่ความถี่หลัก และบริเวณความถี่การสวิตช์เท่านั้น ส่วนองค์ประกอบฮาร์โมนิกที่ใกล้เคียงความถี่หลักนั้น มีค่าต่ำมากกระแสมอเตอร์ที่ไม่มีฮาร์โมนิกที่ความถี่ต่ำนี้จะไม่ทำให้มอเตอร์เกิดกระตุกในขณะทำงาน

จะเห็นได้ว่า เนื่องจากวงจรสมมูลของมอเตอร์ที่ใช้ในการจำลอง เป็นแบบวงจร R-L อนุกรม อีกทั้งแรงดันแหล่งจ่ายของวงจรเป็นสัญญาณแบบพีคดับลิวเอ็ม จึงทำให้รูปคลื่นกระแสล่าหลังรูปคลื่นแรงดัน ตลอดจนมี Sub Transient ความถี่ต่ำปะปนอยู่ด้วย รูปคลื่นกระแสจึงมีลักษณะไม่สมมาตรในขณะเริ่มต้น ผลจากความไม่สมมาตรของรูปคลื่นกระแสนี้ เมื่อนำไปคำนวณหาค่าองค์ประกอบฮาร์โมนิก ด้วยโปรแกรม FFT. (Fast Fourier Transform) จึงอาจทำให้ผลการคำนวณผิดพลาดไปได้บ้าง โดยเฉพาะฮาร์โมนิกความถี่ต่ำที่เกิดจากสัญญาณ Sub Transient

และเนื่องจากความถี่ที่ใช้ในแกนนอน ของภาพองค์ประกอบความถี่ฮาร์โมนิกนั้น ค่อนข้างใหญ่มาก จึงอาจทำให้ไม่สามารถพิจารณา Sup Harmonic ที่อาจเกิดขึ้นได้ จึงนับเป็นข้อบกพร่องอันหนึ่งของการเขียนภาพสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกด้วยโปรแกรม FFT. ของโครงการนี้

บทที่ 3

วงจรพีดับบลิว เอ็มอินเวอร์เตอร์แบบเทียบพื้นที่ได้โค้งชายน

ข้อกำหนดของเทคนิคพีดับบลิว เอ็มแบบเทียบพื้นที่ได้โค้งชายน

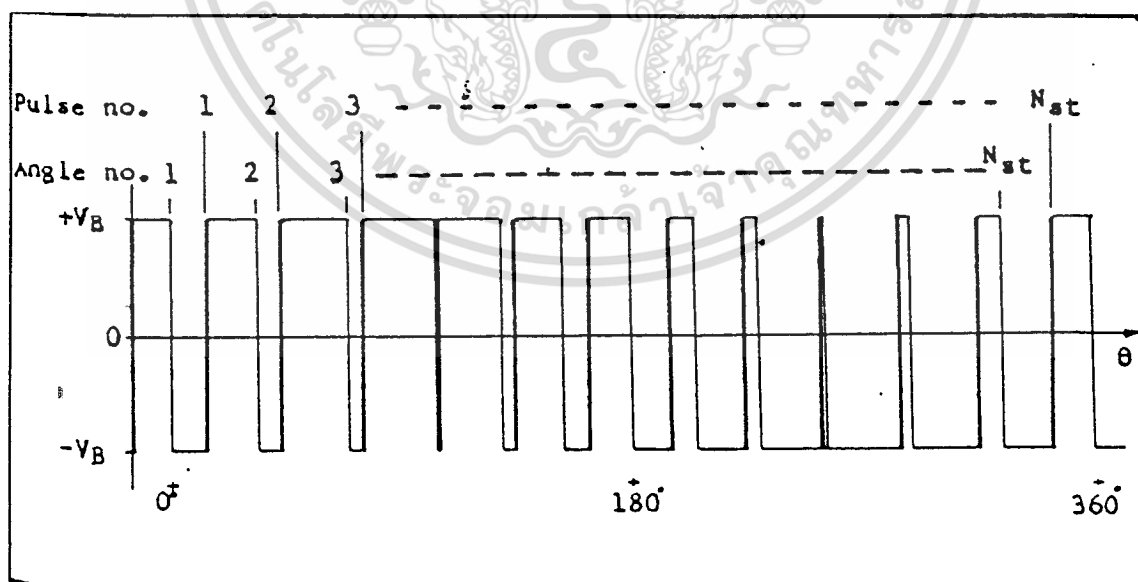
การสร้างสัญญาณแบบพีดับบลิว เอ็ม เพื่อควบคุมการสวิทช์ของอุปกรณ์สวิทช์กำลังในวงจรอินเวอร์เตอร์ สามารถทำได้ทั้งแบบอนาล็อก และแบบดิจิทัล ซึ่งแบบดิจิทัลมีข้อได้เปรียบกว่าแบบอนาล็อกอยู่หลายประการ เช่น ปรับแต่ค่ามุมสวิทช์ได้ตามต้องการ ปรับปรุงระบบควบคุมวงจรง่าย ปรับปรุงเสถียรภาพของการควบคุมได้ เป็นต้น ในปัจจุบันวงจรอินเวอร์เตอร์แบบพีดับบลิว เอ็มส่วนใหญ่ จึงนิยมประยุกต์ใช้ไมโครโพรเซสเซอร์ หรือไมโครคอนโทรลเลอร์ในการสร้างสัญญาณพีดับบลิว เอ็ม เพื่อควบคุมวงจรถ้วนนี้ด้วยเทคนิคทางด้านซอฟต์แวร์ จึงทำให้มีความคล่องตัวในการออกแบบระบบควบคุมได้ดีกว่า

หลักการทางเทคนิคของการสร้างสัญญาณพีดับบลิว เอ็มคือ ต้องสร้างสัญญาณพีดับ เอ็มที่มีความถี่การสวิทช์ (Switching frequency : f_s) คงที่ ความกว้างระหว่างมุมสวิทช์ ความสูงขององค์ประกอบหลักมูลจะแปรเปลี่ยนไปตามค่าความถี่หลักมูลที่ต้องการ ทั้งนี้อัตราโวลต์ต่อเฮิร์ตซ์จะต้องมีค่าคงที่ตามที่กำหนด จำนวนมุมสวิทช์ในครึ่งไซเคิลจะเท่ากับอัตราส่วนความถี่มอดูเลต (Frequency Modulation Ratio : p) ดังได้กล่าวแล้วในบทที่ 2 อีกทั้งฮาร์โมนิกลำดับต่างๆ ที่อาจเป็นผลเสียต่อแรงบิด และความเร็วของมอเตอร์ ควรมีค่าเป็นศูนย์ ทั้งนี้ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้น มักมีความถี่ไม่ต่ำกว่าค่าความถี่การสวิทช์ที่เลือกใช้

อย่างไรก็ตาม เพื่อให้สามารถรองความถี่ฮาร์โมนิกที่มีผลกระทบต่อมอเตอร์และระบบไฟฟ้าออกโดยง่าย จึงมักใช้ความถี่การสวิทช์ค่อนข้างสูง สำหรับอินเวอร์เตอร์ขนาดกำลังต่ำและใช้ความถี่การสวิทช์ค่อนข้างต่ำ สำหรับอินเวอร์เตอร์ขนาดกำลังงานสูง ทั้งนี้เพราะความถี่การสวิทช์สูงสุดที่สามารถเลือกใช้ ขึ้นอยู่กับช่วงเวลา turn on และ turn off ของอุปกรณ์สวิทช์กำลังในอินเวอร์เตอร์เช่นกัน

วงจรพีดับบลิวเอ็มที่ได้ออกแบบสร้างขึ้นนี้ ใช้หลักการเทียบเคียงพื้นที่ใต้โค้งไซน์ดัง
ได้กล่าวถึงหลักการ และผลการจำลองสัญญาณกระแสแล้ว ทั้งนี้โดยคำนวณหาค่ามมุสวิตช์และตัว
นับค่ามตามแผนผังโปรแกรมคำนวณในภาคผนวก ก. และสมการที่ 21 ตามลำดับ เมื่อได้
ค่าตัวนับของมมุสวิตช์ทุกมมุของทุกความถี่ขาออกแล้ว จึงนำมาสร้างเป็น "แพทเทอร์นการ
สวิตช์" เก็บไว้ในส่วนหน่วยความจำกึ่งถาวร (ERROM) ของวงจร เพื่อให้โปรแกรมหลัก
สามารถเรียกใช้ได้ขณะสร้างสัญญาณที่ความถี่หลักมูลใดๆ วงจรพีดับบลิวเอ็มนี้สามารถควบคุม
ความถี่หลักมูลได้ตั้งแต่ 0 จนถึง 60 เฮิรท์ส โดยปรับได้ขั้นละ 1 เฮิรท์ส โดยใช้ความถี่
การสวิตช์ค่อนข้างคงที่ ที่ 1440 เฮิรท์สโดยประมาณ ทำให้สามารถกำจัดความถี่ฮาร์โมนิก
ที่มีค่าต่ำกว่า 1.4 กิโลเฮิรท์สได้

สัญญาณพีดับบลิวเอ็มโดยใช้หลักการเทียบเคียงพื้นที่ใต้โค้งไซน์นี้ จะมีการแบ่งฐาน
เวลาออกเป็นช่วงย่อย ช่วงละเท่าๆ กันออกเป็น N_{st} ส่วน มมุสวิตช์ต่างๆ ที่จะต้องคำนวณ
หาเพื่อเก็บไว้เป็น "แพทเทอร์นการสวิตช์" ในหน่วยความจำ คือมมุที่ทำให้วงรอบภาระ (Duty
cycle) ของแต่ละส่วนย่อยนั้นๆ มีค่าเทียบเท่าความสูง (Amplitude) ของสัญญาณไซน์ ณ.
ค่ามมุนั้นๆ ซึ่งจะเห็นได้ว่ามมุสวิตช์ที่จะคำนวณหา มีจำนวน N_{st} มมุเช่นกัน ดังภาพที่ 23.



ภาพที่ 23 สัญญาณ PWM. ตามหลักการเทียบเคียงพื้นที่ใต้โค้งไซน์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนลิขสิทธิ์ไว้เพื่อการศึกษาเท่านั้น เมื่อนุญตเห็นไปเผยแพร่โดยไม่ขออนุญาต
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การคำนวณมุมสวิตช์จะเป็นไปตามแผนผังการคำนวณโปรแกรมในภาคผนวก ค. โดยจะเก็บไว้ในรูปค่าตัวนับของมุมสวิตช์ (A_w) ทั้งนี้การเลือกค่าตัวประกอบความสูงของสัญญาณ (A) จะถูกกำหนดมาจากอัตราโวลต์ต่อเฮิรท์ที่ต้องการดังภาพที่ 24 ทำให้ได้ค่าตัวประกอบความสูงของสัญญาณ (A) สัมพันธ์กับค่าความถี่ขาออก ดังแสดงในตารางที่ 3.

ตารางที่ 3 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความถี่สวิตช์ (f_s) ค่าตัวประกอบความสูง (A)

จำนวนมุมสวิตช์ (N_{st}) และพัลส์ซ้ำ (Z) ที่ใช้ในความถี่ขาออก (f_o) ค่าต่างๆ

f_o (Hz)	f_s (Hz)	A	N_{st}	Z
1	1440	0.02	144	10
2	1440	0.04	144	5
3	1440	0.06	120	4
4	1440	0.08	120	3
5	1440	0.10	96	3
6	1440	0.12	120	2
7	1428	0.14	102	2
8	1440	0.16	90	2
9	1404	0.18	78	2
10	1440	0.20	72	2
11	1386	0.22	63	2
12	1440	0.24	60	2
13	1404	0.26	54	2
14	1428	0.28	51	2
15	1440	0.30	96	1
16	1440	0.32	90	1

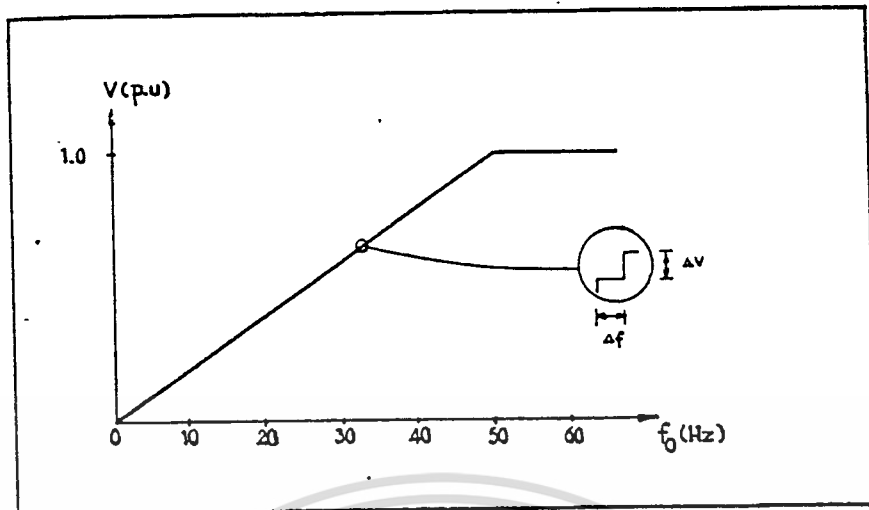
ตารางที่ 3 (ต่อ)

f_0 (Hz)	f'_s (Hz)	A	N_{st}	Z
17	1428	0.34	84	1
18	1404	0.36	78	1
19	1368	0.38	72	1
20	1440	0.40	72	1
21	1386	0.42	66	1
22	1452	0.44	66	1
23	1380	0.46	60	1
24	1440	0.48	60	1
25	1350	0.50	54	1
26	1404	0.52	54	1
27	1458	0.54	54	1
28	1344	0.56	48	1
29	1392	0.58	48	1
30	1440	0.60	48	1
31	1488	0.62	48	1
32	1344	0.64	42	1
33	1386	0.66	42	1
34	1428	0.68	42	1
35	1470	0.70	42	1
36	1512	0.72	42	1
37	1332	0.74	36	1
38	1368	0.76	36	1

ตารางที่ 3 (ต่อ)

f_o (Hz)	f_s (Hz)	A	N_{st}	Z
39	1404	0.78	36	1
40	1440	0.80	36	1
41	1476	0.82	36	1
42	1512	0.84	36	1
43	1548	0.86	36	1
44	1320	0.88	30	1
45	1350	0.90	30	1
46	1380	0.92	30	1
47	1410	0.94	30	1
48	1440	0.96	30	1
49	1470	0.98	30	1
50	1500	1.00	30	1
51	1530	1.00	30	1
52	1560	1.00	30	1
53	1590	1.00	30	1
54	1620	1.00	30	1
55	1320	1.00	24	1
56	1344	1.00	24	1
57	1368	1.00	24	1
58	1392	1.00	24	1
59	1416	1.00	24	1
60	1440	1.00	24	1

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



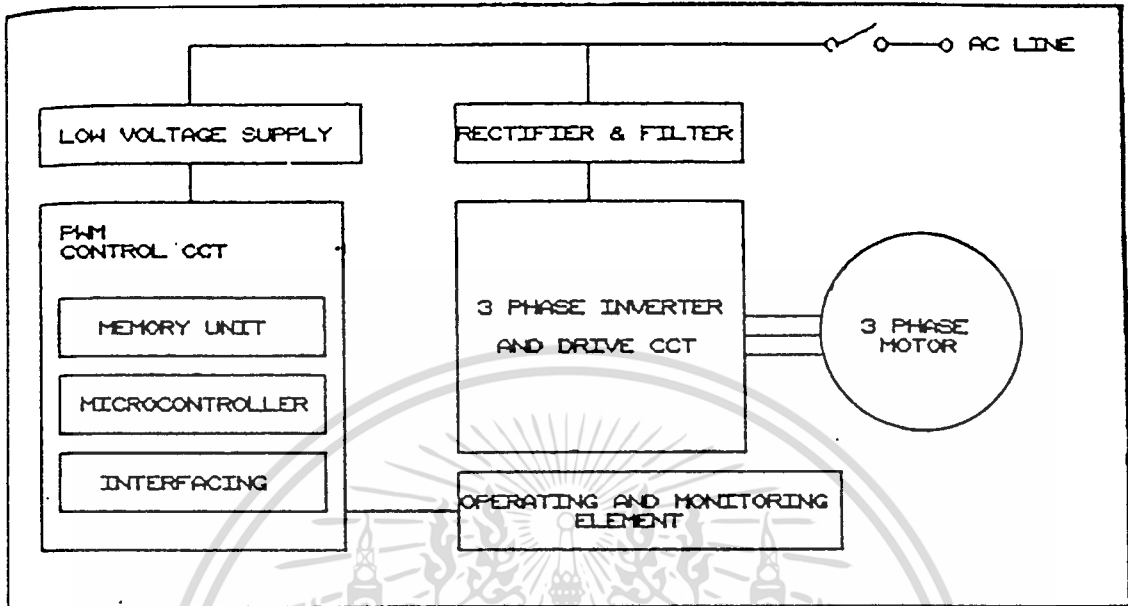
ภาพที่ 24 ลักษณะโวลต์ต่อเฮิรตซ์ที่ใช้ในโครงการ

จากตารางที่ 3. จะเห็นได้ว่าเนื่องจากข้อจำกัดต่างๆ ของการเลือกค่าจำนวนส่วนย่อย (N_{st}) จึงทำให้ความถี่การสวิตช์ที่แต่ละความถี่ขาออกมีค่าไม่เท่ากับ 1440 เฮิรตซ์เสมอ แต่จะเบี่ยงเบนจากค่า 1440 เฮิรตซ์น้อยที่สุดเท่าที่สามารถทำได้

อย่างไรก็ตาม ที่ความถี่ขาออกค่าต่างๆ จำเป็นต้องมีจำนวนส่วนย่อยสูงมาก ซึ่งจำนวนมุมสวิตช์ก็จะสูงมากเช่นกัน เพื่อลดพื้นที่ในการเก็บข้อมูลมุมสวิตช์ในหน่วยความจำ จึงออกแบบให้โปรแกรมควบคุมสร้างสัญญาณพัลส์ซ้ำ (Equal pulse) ขึ้นในแต่ละส่วนย่อยนั้นๆ โดยเฉพาะที่ความถี่ขาออกค่าต่ำมากๆ จำนวนส่วนย่อย (N_{st}) จำนวนพัลส์ซ้ำ (Z) ในแต่ละแพทเทิร์นของความถี่ขาออก แสดงไว้ในตารางที่ 3 เช่นกัน

การออกแบบวงจร PWM โดยใช้ไมโครคอนโทรลเลอร์

อินเวอร์เตอร์ 3 เฟสตามโครงการ ถูกควบคุมการสวิตช์จากวงจรพีดีบีลิวเอ็ม ซึ่งใช้หลักการเทียบเคียงพื้นที่ใต้โค้งซายน์ (Equal Area PWM. Technique) ทั้งนี้วงจรพีดีบีลิวเอ็มนี้ออกแบบโดยใช้ไมโครคอนโทรลเลอร์ ซึ่งเป็นซิงเกิลชิปไอซีในตระกูล MCS'51 เป็นตัวประมวลผลทั้งหมดของระบบควบคุม ส่วนหน่วยเชื่อมต่อระบบ (Interfacing Unit) ใช้ไอซีอินเตอร์เฟสสำเร็จรูปซึ่งเหมาะสมสำหรับการควบคุมการสวิตช์แบบพีดีบีลิวเอ็ม เพื่อ



ภาพที่ 25 แผนผังวงจรอินเวอร์เตอร์ 3 เฟส

สำหรับวงจรตีดับลิวเอ็ม ซึ่งเป็นส่วนควบคุมสำคัญของอินเวอร์เตอร์นั้น สามารถแบ่งเป็นส่วนประกอบหลักได้ดังนี้

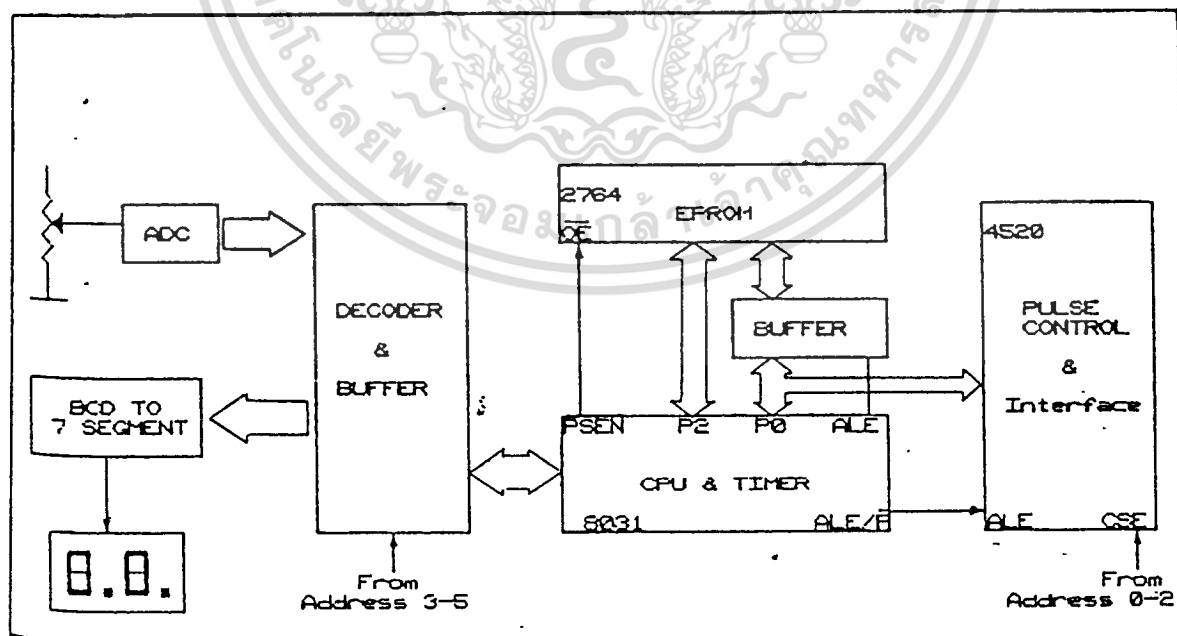
1. ไมโครคอนโทรลเลอร์ ซึ่งเกิลชิปไอซีที่ใช้เป็นเบอร์ 8031 ที่มีซีพียูขนาด 8 บิต เป็นตัวประเมินผลกลาง รวมทั้งมีพอร์ตไอโอ (I/O Port) จำนวน 4 พอร์ต มีตัวจับเวลา จำนวน 2 ชุด และมีหน่วยความจำชั่วคราว (RAM) ขนาด 128 ไบต์ภายใน ทำให้เหมาะสมต่องานควบคุมทั่วไป รายละเอียดเกี่ยวกับไอซีไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 โดยสังเขป แสดงไว้ในภาคผนวก ค.

2. หน่วยความจำ (Memory Unit) เป็นส่วนที่ใช้เก็บข้อมูลโปรแกรม (Monitor Program) และข้อมูลแพทเทิร์นการสวิตช์ (Switching pattern data) โดยจะใช้หน่วยความจำแบบถาวร (EPROM) เบอร์ 2716 ขนาดความจำ 2 กิโลไบต์ซึ่งสามารถเพิ่มความจำเป็น 4 หรือ 8 กิโลไบต์ได้ โดยใช้อีพรอม (EPROM) เป็นเบอร์ 2732 หรือ เบอร์

2764 แทน ตามลำดับ

3. หน่วยเชื่อมต่อบระบบ (Interfacing unit) เป็นอุปกรณ์ควบคุมการเชื่อมต่อการทำงานของซีพียู ในไมโครคอนโทรลเลอร์ กับวงจรภายนอก เพื่อให้เหมาะสมต่อการใช้งานในงานควบคุมวงจรอินเวอร์เตอร์แบบ 3 เฟส จึงใช้ไอซีควบคุมการสวิตช์แบบพีดับบลิวเอ็มเบอร์ SLE 4520 ซึ่งเป็นผลิตภัณฑ์ของบริษัท SIEMENS ประเทศเยอรมัน ทั้งนี้เพราะสามารถลดความยุ่งยากในการเขียนโปรแกรมจัดการลำดับเฟส อีกทั้งสามารถจัดตั้งเวลาดตายตัว (Dead time) เพื่อหน่วงเวลาระหว่างการ ON และ OFF ของคู่สัญญาณในเฟสเดียวกัน เพื่อป้องกันการลัดวงจรของอุปกรณ์สวิตช์กำลังที่ใช้ในอินเวอร์เตอร์ได้ด้วย รายละเอียดของไอซีเบอร์ SLE 4520 โดยสังเขป แสดงไว้ในภาคผนวก ง.

อย่างไรก็ตาม ภายในวงจรพีดับบลิวเอ็มนี้ยังประกอบด้วยวงจรสัญญาณนาฬิกา และวงจรเข้ารหัส (Decoder) เพื่อควบคุมการส่งผ่านข้อมูล ในกรณีต้องติดต่อกับส่วนภาคแสดงผลต่างๆ (Display หรือ Monitoring Element) ตลอดจนส่วนจัดตั้งค่าความถี่ หรืออื่นๆ (Operating Element) เป็นต้น การติดต่อข้อมูลภายในวงจรพีดับบลิวเอ็ม โดยใช้ไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 ไอซีควบคุมการสวิตช์เบอร์ SLE 4520 หน่วยความจำและวงจรประกอบอื่นๆ สามารถเขียนเป็นบล็อกไดอะแกรมได้ดังภาพที่ 26



ภาพที่ 26 บล็อกไดอะแกรมแสดงการควบคุมแอดเดรสและข้อมูลภายในวงจร PWM

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาค้นคว้าเท่านั้น เมื่อผู้ผู้เห็นใบเซอร์ขอขึ้นดำเนินการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

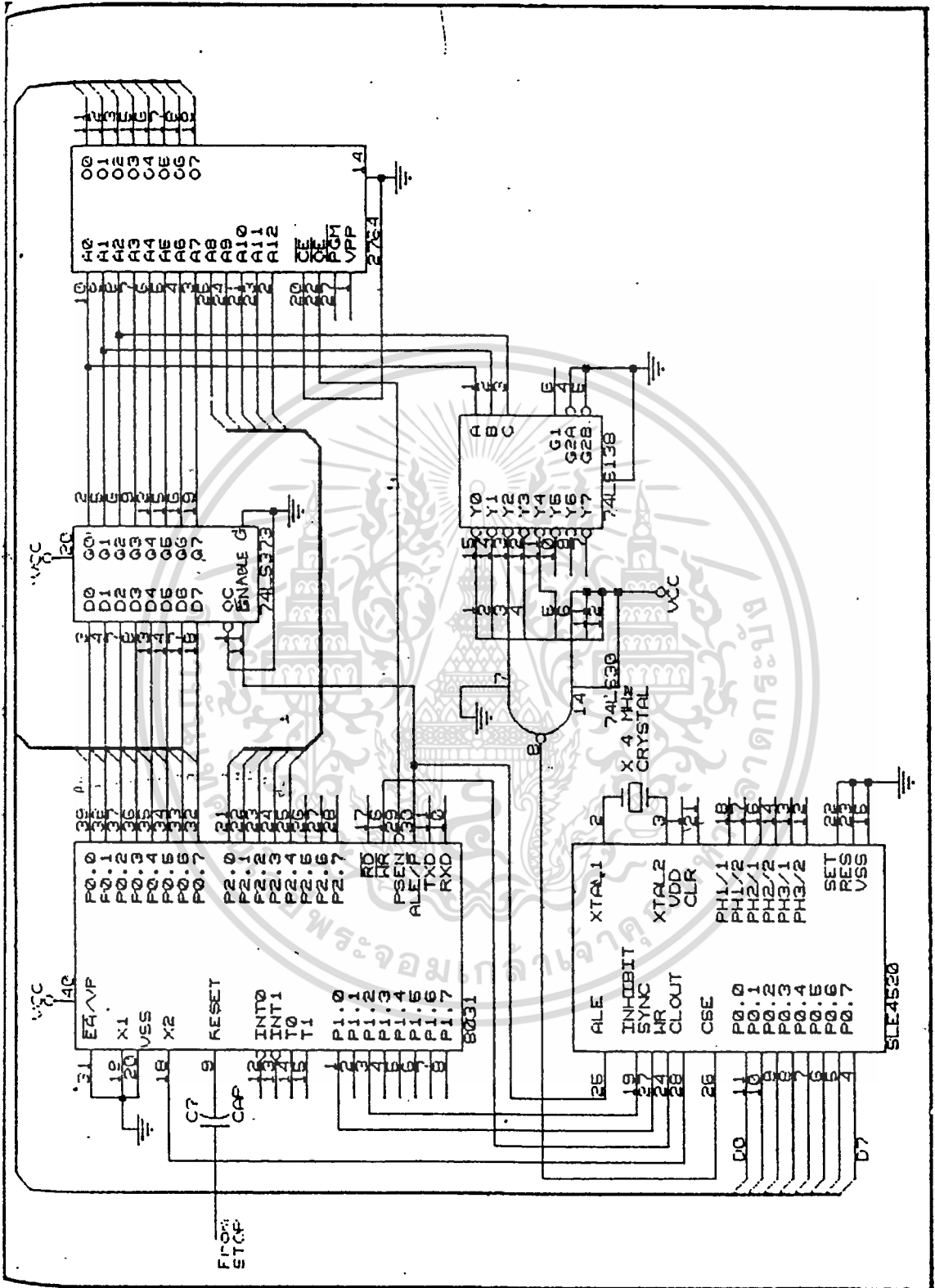
วงจรที่คียบลิว เอ็ม ที่ได้ออกแบบไว้ตั้งบล็อกโคเอร์แกรมดังภาพที่ 26 นั้นสามารถแบ่งเป็นวงจรภาคต่างๆ เพื่อสะดวกต่อการอธิบายการทำงานได้ดังนี้

- ภาคประมวลผลกลางและควบคุมการสวิทช์
- ภาคหน่วยความจำ
- ภาครับสัญญาณควบคุมจากภายนอก
- ภาคแสดงผล
- ภาคส่งสัญญาณควบคุมขาออก

วงจรภาคประมวลผลกลางและควบคุมการสวิทช์

ภาคนี้ทำหน้าที่ควบคุมการทำงานทั้งหมดของวงจร ประกอบด้วยไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 และไอซีเบอร์ SLE 4520 ร่วมกับวงจรถอดรหัส (Decoder) เพื่อควบคุมหน่วยความจำและควบคุมไอซีเบอร์ 4520 เช่นกันดังแสดงในภาพที่ 38 โดยมีการทำงานของส่วนต่างๆ ของภาคดังนี้

1. ส่วนกำเนิดสัญญาณนาฬิกา ส่วนนี้จะใช้คริสตัล (Crystal) ขนาดความถี่ 4 เมกะเฮิร์ตซ์ป้อนให้ขา XTAL1 และ XTAL2 ของไอซีเบอร์ SLE 4520 เพื่อหารความถี่ลง 12 เท่า ด้วยโปรแกรมควบคุม (Monitor Program) ดังนั้นความถี่ที่ใช้ในระบบและควบคุมการสวิทช์ขนาด 0.333 เมกะเฮิร์ตซ์
2. ส่วนควบคุมหน่วยความจำ เนื่องจากหน่วยไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 จะใช้พอร์ต 2 และพอร์ต 0 เป็นบัสแอดเดรสขนาด 16 บิตสำหรับไบท์สูงและไบท์ต่ำตามลำดับทั้งสามารถใช้พอร์ต 0 เป็นบัสข้อมูลขนาด 8 บิตได้อีกด้วย การควบคุมจึงต้องแลทช์สัญญาณแอดเดรสไบท์ต่ำด้วยไอซีเบอร์ 74LS373 พร้อมควบคุมด้วยสัญญาณจากขา ALE/P เมื่อบัสแอดเดรสครบ 16 บิตแล้ว ข้อมูลจากหน่วยความจำจะถูกอ่านเข้าสู่ไมโครคอนโทรลเลอร์ด้วยสัญญาณควบคุมจากขา PSEN
3. ส่วนควบคุมการสวิทช์ เป็นการทำงานร่วมกันระหว่างไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 กับไอซีควบคุมการสวิทช์เบอร์ SLE 4520 (ดูภาคผนวก ง. ประกอบ) โดยใช้สายที่ AO - A2 ของบัสแอดเดรสมาเข้าวงจรถอดรหัส โดยใช้ไอซี เบอร์ 74LS138 พร้อมทั้ง NAND รหัสสัญญาณทั้ง 4 ด้วยไอซีเบอร์ 74LS30 ดังภาพที่ 27 เพื่อให้ไอซีควบคุมการสวิทช์



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนลิขสิทธิ์ ภาพที่ 27 วงจรภาคประมวลผลกลางและควบคุมการสวิตซ์ การแข่งขันเพื่อชิงแชมป์ประเทศไทย มีอยู่ภายใต้เงื่อนไขการใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เบอร์ SLE 4520 รับคำสั่งจากโปรแกรมเพื่อเก็บค่าคงที่ และเลือกรีจิสเตอร์ภายในสำหรับเก็บข้อมูลแพทเทอร์นการสวิตช์ เฉพาะที่แอดเดรส 0000H - 0004 เท่านั้น โดยแต่ละตำแหน่งแอดเดรส กำหนดให้ไอซี เบอร์ SLE4520 ทำหน้าที่ดังนี้

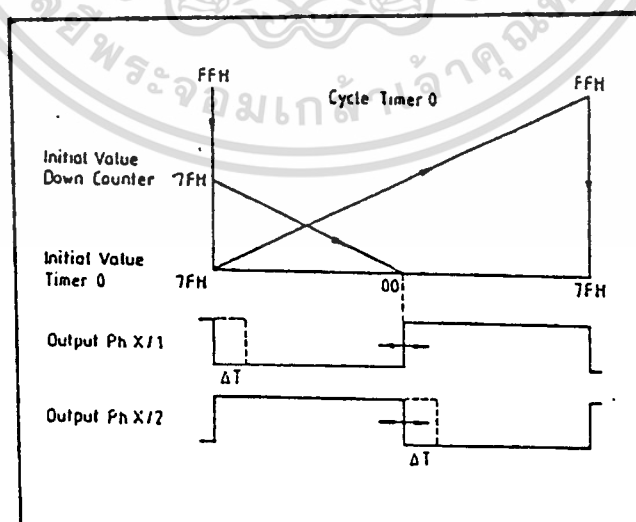
ตำแหน่ง 0000 - 0002 รับข้อมูลแพทเทอร์นการสวิตช์จากหน่วยความจำมาเก็บไว้ในรีจิสเตอร์ภายในทั้ง 3 เพื่อใช้นับถอยหลัง (Count down) ในการสร้างสัญญาณสวิตช์สำหรับเฟสทั้ง 3 ตามลำดับ

ตำแหน่ง 0003 รับค่าเวลาตายตัว (Dead time) ที่จัดตั้งไว้

ตำแหน่ง 0004 รับค่าตัวหารความถี่ (Divider) ที่จัดตั้งไว้

ทั้งนี้ไอซีเบอร์ SLE 4520 นี้ จะรับสัญญาณควบคุมเพื่อเริ่มต้นสร้างสัญญาณช่วงย่อย (Transfer pulse) จากขา P1.0 ของไมโครคอนโทรลเลอร์ ที่ขา SYNC ส่วนวงรอบภาระ (Duty cycle) ของสัญญาณช่วงย่อยเหล่านี้ จะขึ้นอยู่กับค่าตัวนับมุมสวิตช์ (Aw) โดยใช้นับถอยหลัง หลักการสร้างสัญญาณช่วงย่อยดังกล่าว แสดงให้เห็นดังภาพที่ 28

คู่สัญญาณพีดับเบิลยูเอ็มดังภาพที่ 28 นี้ จะใช้ควบคุมอุปกรณ์สวิตช์ทั้ง 2 ในวงจรกึ่งบริดจ์ (Half Bridge circuit) ของอินเวอร์เตอร์ 3 เฟส เพื่อป้องกันการลัดวงจรระหว่างการทำงานของอุปกรณ์สวิตช์กำลังทั้งสอง จึงต้องทำให้สัญญาณควบคุมมีสถานะ "ON" ช้ากว่าปกติเล็กน้อย โดยอาศัยการจัดตั้งเวลาตายตัวให้กับโปรแกรมที่แอดเดรส 0003 ดังกล่าวมาแล้ว



ภาพที่ 28 แสดงการสร้างสัญญาณในช่วงย่อย ด้วยค่าตัวนับมุมสวิตช์

วงจรรักษาหน่วยความจำ

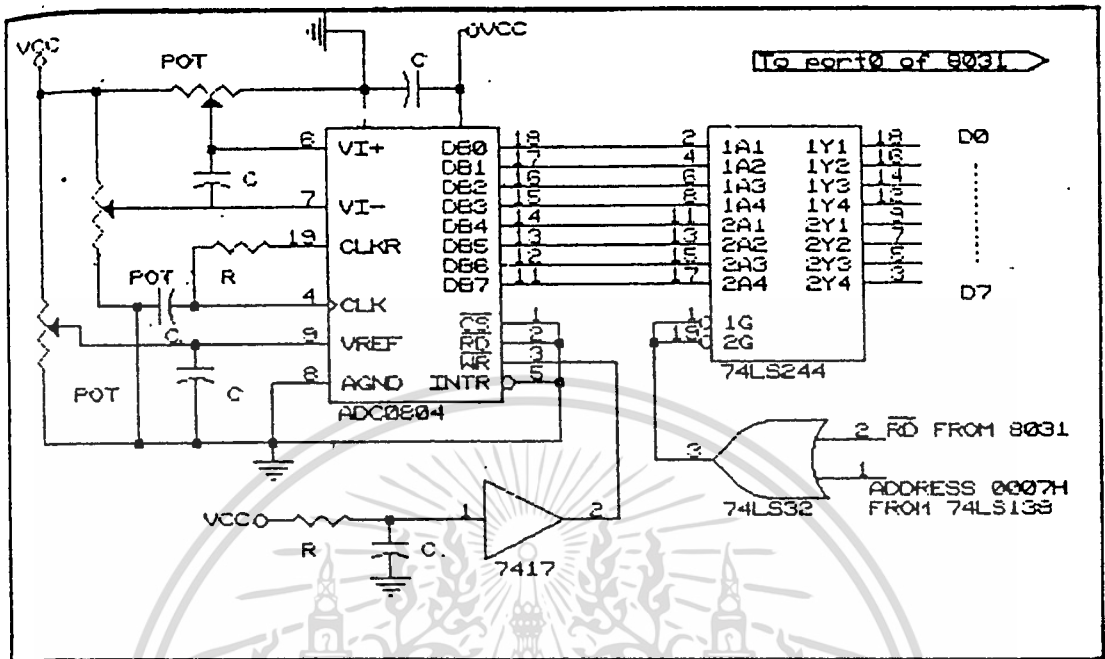
เนื่องจากโปรแกรมควบคุมการทำงาน (Monitor Program) ตลอดจนข้อมูลแพทเทิร์นการสวิตช์ทุกความถี่ขาออก มีความยาวรวมไม่เกิน 8 กิโลไบต์ จะถูกเก็บไว้ในหน่วยความจำของวงจรถูก จึงใช้ไอซีหน่วยความจำแบบกึ่งถาวร (EPROM) เบอร์ 2764 ขนาดความจุ 8 กิโลไบต์จำนวน 1 ตัว ดังแสดงในภาพที่ 27

วงจรถูกปรับลิวิตเอ็มตามหลักการเทียบพื้นที่ไดโอดชานซ์ ข้อมูลในแพทเทิร์นการสวิตช์ต่อ 1 เฟส จะมีจำนวนมุมสวิตช์เป็น N_{st} เท่ากับจำนวนส่วนย่อยที่กำหนดไว้ในตารางที่ 3 แต่สำหรับอินเวอร์เตอร์ 3 เฟสที่ได้ออกแบบโปรแกรมควบคุมไว้นี้ ต้องเก็บข้อมูลในแพทเทิร์นการสวิตช์สำหรับ 3 เฟส เป็นจำนวน $5/3$ เท่าของจำนวนส่วนย่อย (N_{st}) ทั้งนี้เพราะเฟสลำดับ 2 และ 3 สามารถใช้แพทเทิร์นการสวิตช์ของความถี่ขาออกนั้นๆ ได้เช่นกัน เพียงแต่มุมสวิตช์เริ่มต้นที่ถูกเลือกใช้นั้นจะห่างจากมุมเริ่มต้นของเฟสแรกเท่ากับ $1/3$ ของจำนวนส่วนย่อยทั้งหมด และถ้าต้องการสร้างสัญญาณพัลส์ซ้ำ (Equal pulse) ในส่วนย่อยจำนวน Z ชุด เพื่อลดจำนวนข้อมูลในแพทเทิร์นการสวิตช์ก็สามารถทำได้เช่นกัน โครงการงานนี้ได้ทำการลดจำนวนข้อมูลแพทเทิร์นการสวิตช์ด้วยวิธีการพัลส์ซ้ำ เฉพาะความถี่ขาออกค่าต่างๆ เท่านั้น จำนวนพัลส์ซ้ำ (Z) ในส่วนย่อยของแต่ละความถี่ขาออก แสดงในตารางที่ 3 เช่นกัน

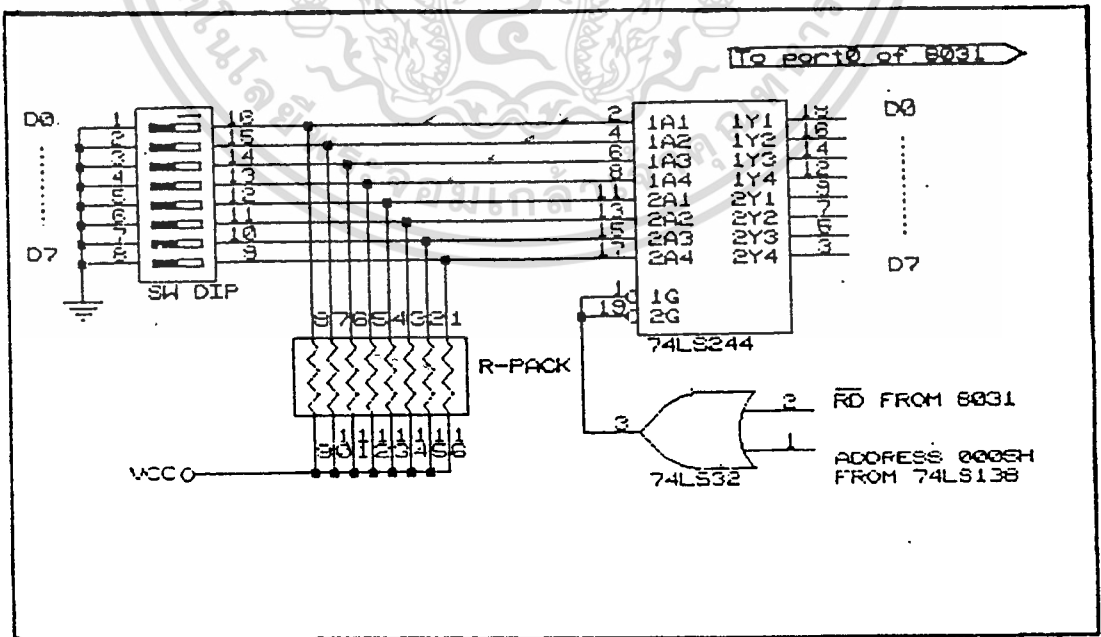
วงจรรักษาบริบทสัญญาณควบคุมจากภายนอก

ภาครักษาบริบทสัญญาณควบคุมจากภายนอก ประกอบด้วย ส่วนจัดตั้งค่าความถี่ (Frequency Setting) และ ส่วนจัดตั้งอัตราเร่ง อัตราหยุด (Acceleration and Deacceleration) โดยมีการควบคุมแต่ละส่วนดังนี้

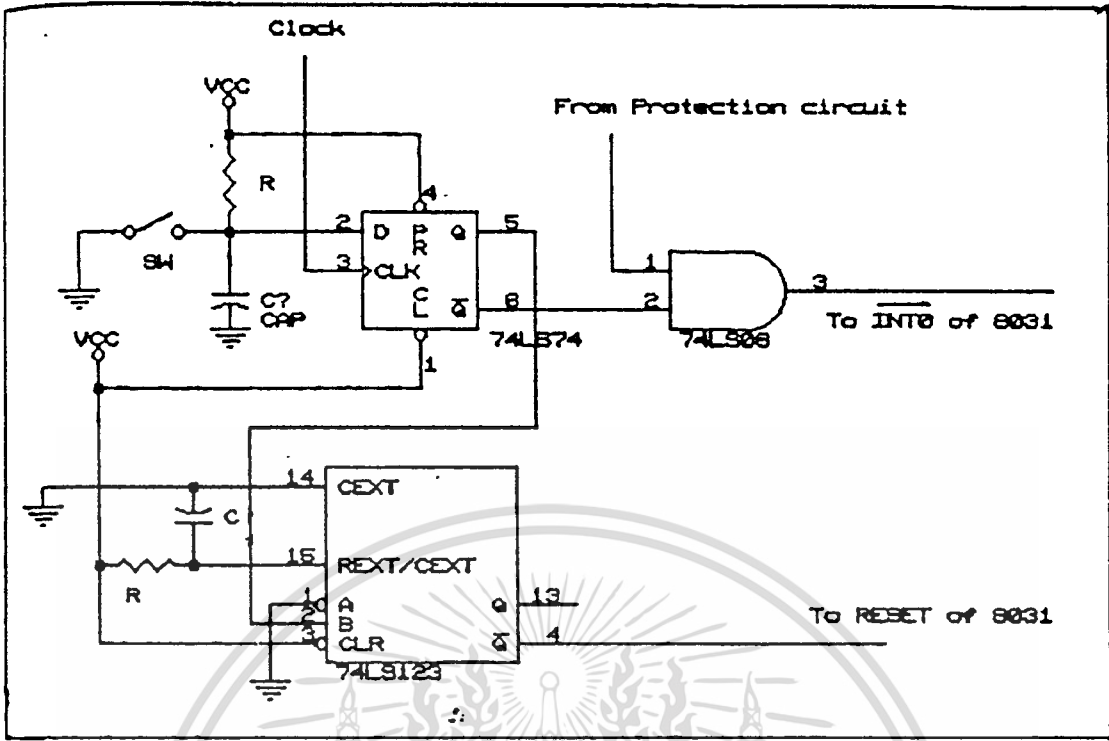
1. ส่วนจัดตั้งความถี่ การเลือกค่าความถี่ของวงจรถูกปรับลิวิตเอ็ม ทำได้โดยปรับค่าความต้านทาน เพื่อเปรียบระดับสัญญาณอะนาล็อกที่ป้อนกับไอซีเบอร์ ADC 0804 ซึ่งทำหน้าที่แปลงสัญญาณอะนาล็อกเป็นสัญญาณดิจิตอลแบบไบนารี ขนาด 8 บิต เพื่อป้อนให้กับซีพียูในไมโครคอนโทรลเลอร์ นำไปเลือกแพทเทิร์นการสวิตช์ ทั้งนี้โดยมีไอซีเบอร์ 74LS244 เป็นอินพุทพอร์ต ควบคุมการส่งข้อมูลความถี่นี้เข้าสู่ ซีพียู ด้วยสัญญาณแอดเดรส 0007H จากวงจรถอดรหัสและสัญญาณอ่าน (RD) จากไมโครคอนโทรลเลอร์ดังภาพที่ 29



ภาพที่ 29 วงจรภาคควบคุมส่วนจัดตั้งความถี่



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนภาพที่ 30 การวงจรภาคควบคุมส่วนจัดตั้งอัตราเร่ง, อัตราหยุด ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพที่ 31 วงจรควบคุมการเริ่มหมุน, หยุดหมุนมอเตอร์

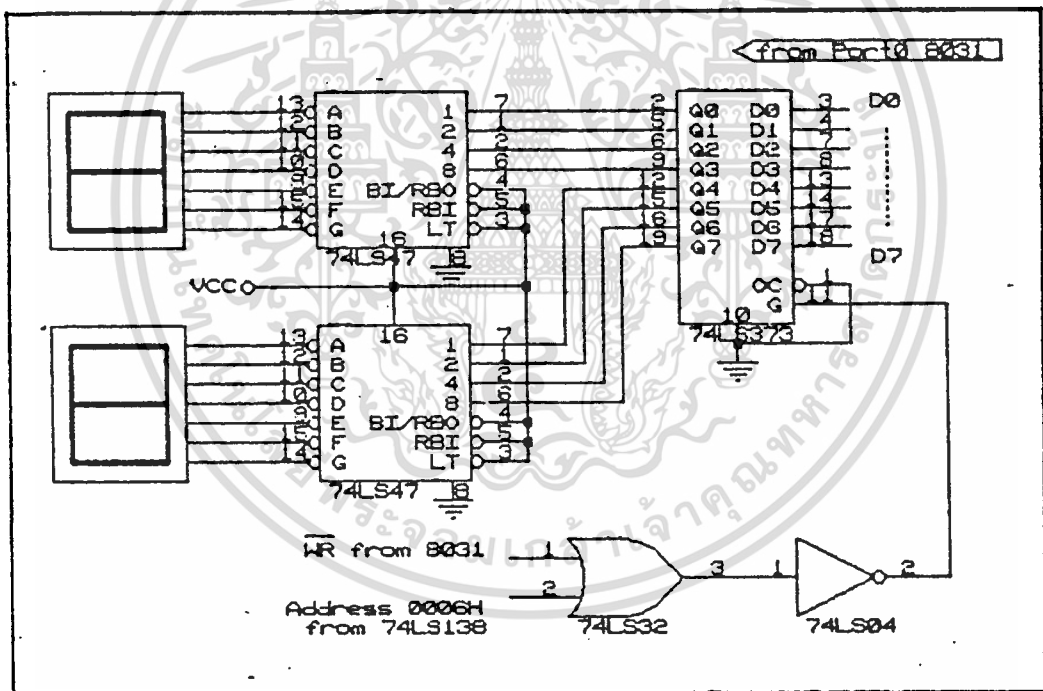
2. สัญญาณจัดตั้งอัตราเร่ง อัตราหยุด เนื่องจากความเร็วของมอเตอร์ไม่ควรเพิ่มขึ้นหรือลดลง (ในกรณีเปลี่ยนแปลงความถี่ขาออก) อย่างรวดเร็วเกินไป เพราะอาจทำให้กระแสมอเตอร์กระชากจนเกินพิกัดได้ จึงต้องหน่วงเวลาการเปลี่ยนแปลงความถี่แต่ละ 1 เฮิรตซ์ไม่ให้เร็วหรือนานเกินไป ในที่นี้จะเลือกอัตราเร่ง, อัตราหยุดได้ตั้งแต่ 0 - 255 ขึ้นจากสวิตช์ตัวเลือก (DIP switch) จำนวน 8 ตัว สำหรับสัญญาณดิจิทัลขนาด 8 บิตที่จะส่งไปให้ซีพียูของไมโครคอนโทรลเลอร์โดยมีไอซีเบอร์ 74LS244 เป็นอินพุทพอร์ตควบคุมการส่งข้อมูล โดยสัญญาณแอดเดรส 0005H จากวงจรถอดรหัส และสัญญาณ RD จากไมโครคอนโทรลเลอร์ ดังภาพที่ 30

3. สัญญาณควบคุมการเริ่มต้นและหยุดทำงาน เพื่อสะดวกต่อการเริ่มต้นทำงานของมอเตอร์ จะให้ไอซีเบอร์ 74LS74 รับสัญญาณจากสวิตช์ SW₁ ดังภาพที่ 31 ซึ่งจะเห็นว่าขณะ ON สวิตช์ SW₁ จะมีพัลส์บวกออกจากขา Q ของไอซีเบอร์ 74LS123 เพื่อนำไปรีเซ็ตโปรแกรมการทำงานของไมโครคอนโทรลเลอร์ได้ และถ้า OFF สวิตช์ SW₁ หรือมีสัญญาณ "0" มาจากวงจรป้องกัน (เนื่องจากกระแสเกิน, แรงดันเกิน หรืออื่นๆ) จะทำ

ให้สัญญาณควบคุมที่ขา INTO ของไมโครคอนโทรลเลอร์เบี่ยง "0" โปรแกรมควบคุมจะเกิดอินเตอร์รัพท์ขึ้น ทำให้หยุดการทำงานของมอเตอร์ได้

วงจรภาคแสดงผลความถี่

เป็นภาคที่แสดงค่าความถี่ออกมาเป็นตัวเลขแบบ 7 ซีดจำนวน 2 หลัก โดยใช้ไอซีเบอร์ 74LS47 จำนวน 2 ตัวทำหน้าที่ถอดรหัสจากสัญญาณ BCD (Binary Code Decimal) เพื่อใช้ขับ LED แบบ 7 ซีดดังกล่าว ทั้งนี้การส่งข้อมูลจากซีพียูของไมโครคอนโทรลเลอร์ไปยังภาคแสดงผลจะถูกแลตซ์ข้อมูลด้วยไอซีเบอร์ 74LS373 ซึ่งถูกควบคุมด้วยสัญญาณแอดเดรส 0006H จากวงจรถอดรหัส และสัญญาณ WR จากไมโครคอนโทรลเลอร์ ดังภาพที่ 32



ภาพที่ 32 วงจรภาคแสดงผล

โปรแกรมการควบคุมการทำงานของวงจรมัลติเพล็กซ์

วงจรมัลติเพล็กซ์ ที่ใช้ไมโครคอนโทรลเลอร์ เป็นหลักในการควบคุมวงจรมัลติเพล็กซ์ ความถี่สัญญาณที่ส่งมาทั้งหมด 6 ในอินเวอร์เตอร์ 3 เฟส เพื่อขับเคลื่อนมอเตอร์นั้น จะถูกกำหนดการทำงานด้วยโปรแกรมควบคุม (Monitor Program) ที่ถูกเก็บไว้ด้วยภาษาเครื่อง ในหน่วยความจำของวงจรมัลติเพล็กซ์ ทั้งนี้จะประกอบด้วยโปรแกรมย่อยหลายโปรแกรม ดังนี้

1. โปรแกรมหลัก (Main Program)

เป็นโปรแกรมที่ควบคุมการทำงานของโปรแกรมส่วนย่อยทั้งหมด ตั้งแต่แผนผังการทำงานในภาพที่ 33 โดยเมื่อจ่ายไฟเข้าสู่วงจรและรีเซ็ตระบบแล้ว โปรแกรมจะเข้าสู่ภาคแรกเพื่อเซตค่าเริ่มต้นต่างๆ (Initialization) ให้กับรีจิสเตอร์ ข้อมูลที่พอร์ตต่างๆ พร้อมทั้งอ่านค่าอัตราเร่ง อัตราหยุด และจัดค่าข้อมูลเริ่มต้นเพื่อให้อ่านค่าความถี่สัญญาณที่ความถี่ต่ำสุด (0 เฮิรท์) จากนั้นโปรแกรมจะเข้าสู่ภาคสร้างสัญญาณ (Generate switching signal) โดยจะสร้างสัญญาณจนครบทั้ง 3 เฟส และเริ่มอ่านค่าความถี่ที่ตั้งไว้จากอุปกรณ์ภายนอก พร้อมแสดงผลความถี่ด้วย

ในกรณีที่ความถี่ขาออกของสัญญาณที่สร้างขึ้น มีการเปลี่ยนแปลงหรือคลาดเคลื่อนจากค่าความถี่ที่ตั้งไว้ โปรแกรมก็สามารถปรับค่าความถี่ขาออกเข้าหาค่าที่ต้องการได้ โดยจะเปลี่ยนไปขึ้นละ 1 เฮิรท์ แต่ถ้าในกรณีที่ไม่มี การเปลี่ยนแปลงค่าความถี่แล้ว โปรแกรมก็จะวนอ่านข้อมูลเก่าเพื่อสร้างความถี่ขาออกค่าเดิม อย่างไรก็ตามโปรแกรมนี้จะสร้างสัญญาณที่ความถี่ไม่เกิน 60 เฮิรท์

เวลาในการเปลี่ยนแปลงความถี่ขึ้นละ 1 เฮิรท์นี้ จะเป็นไปตามค่าอัตราเร่ง หยุด ที่ได้สร้างไว้แล้วด้วยสวิทช์เชิงเลข 8 หลัก (DIP SWITCH PACK 8) ซึ่งจะเห็นได้ว่าตั้งค่าสูงสุดได้ 255 ขึ้น โดยที่แต่ละขั้นจะใช้เวลา 6.4 มิลิวินาที ดังนั้นอัตราเร่ง และอัตราหยุดสูงสุดจะเท่ากับประมาณ 1.6 วินาทีต่อการเปลี่ยนแปลงความถี่ 1 เฮิรท์ จึงทำให้มอเตอร์เหนี่ยวนำสามารถเปลี่ยนแปลงความเร็วจาก 0 ถึงความเร็วพิกัดที่ 50 เฮิรท์ ได้ภายใน 81.6 วินาที ทั้งนี้ถ้าต้องการลดอัตราเร่ง หยุดลง ก็สามารถทำได้เช่นกัน และถ้าเกิดอินเตอร์รัพท์ขึ้นไม่ว่ากรณีใดๆ อินเตอร์รัพท์เวกเตอร์ (Interrupt Vector) จะชี้ไปที่ค่าแอดเดรส 0003H หรือ 0013H แล้วแต่แบบของอินเตอร์รัพท์นั้นๆ ทั้งนี้โปรแกรมจะสามารถเริ่มต้นทำงานใหม่ได้ ถ้ามีการรีเซ็ตระบบใหม่อีกครั้งหนึ่ง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาค้นคว้าเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2. โปรแกรมกำหนดค่าเริ่มต้น (Initialization)

เมื่อเริ่มทำงาน วงจรจะถูกรีเซ็ตให้เริ่มต้นที่ตำแหน่ง 0000H และเข้าสู่โปรแกรมย่อย "INIT" เพื่อกำหนดหน้าที่รีจิสเตอร์ และตำแหน่งข้อมูลภายในที่จะใช้ในโปรแกรม พร้อมทั้งกำหนดค่าเริ่มต้นให้กับรีจิสเตอร์และพอร์ตต่างๆ เช่นกัน รวมทั้งเพื่อเริ่มต้นทำงานที่ความถี่ Q เอิร์ทซ์จากนั้นจะอ่านค่าอัตราเร่ง หยุด มาเก็บไว้ในรีจิสเตอร์ R2 ด้วย แผนผังโปรแกรมจะเป็นดังภาพที่ 34

ทั้งนี้หน้าที่ของรีจิสเตอร์ต่างๆ ในโปรแกรมที่ต้องถูกกำหนดค่าเริ่มต้นมีดังนี้

R0 เก็บข้อมูลตัวนับตำแหน่งแอดเดรสภายนอก เพื่อติดต๋ารีจิสเตอร์ทั้ง 3 ในไอซีเบอร์

SLE 4520

R2 เก็บข้อมูลอัตราเร่ง, อัตราหยุด

R4 เก็บดัชนีที่ชี้ค่าเริ่มต้นของตำแหน่งข้อมูลในแต่ละแพทเทอร์นการสวิทช์

R5 เก็บดัชนีชี้ตำแหน่งข้อมูลสำหรับการเลื่อนเฟส

R6 เก็บค่าความถี่หลักมูลของแพทเทอร์นการสวิทช์ที่เลือกใช้

R7 เก็บค่าจำนวนมุมสวิทช์ในแพทเทอร์นนั้นๆ

ตำแหน่งข้อมูลภายในที่ใช้งานในโปรแกรม

09H เก็บข้อมูลค่าอัตราเร่ง, อัตราหยุดเช่นเดียวกับรีจิสเตอร์ R2

10H เก็บค่าจำนวนพัลส์ซ้ำ (Equal pulse : Z)

11H เก็บค่าจำนวนตำแหน่งของการเลื่อนเฟส

17H เก็บค่าจำนวนสวิทช์ในแพทเทอร์นนั้นๆ

19H เก็บค่าความถี่หลักมูลที่เซตไว้

หน้าที่ตำแหน่งข้อมูลภายนอกสำหรับติดต่ออุปกรณ์ภายนอกไมโครคอนโทรลเลอร์

0000H สำหรับติดต่อกับรีจิสเตอร์เฟส 1 ของไอซีเบอร์ SLE4520

0001H สำหรับติดต่อกับรีจิสเตอร์เฟส 2 ของไอซีเบอร์ SLE4520

0002H สำหรับติดต่อกับรีจิสเตอร์เฟส 3 ของไอซีเบอร์ SLE4520

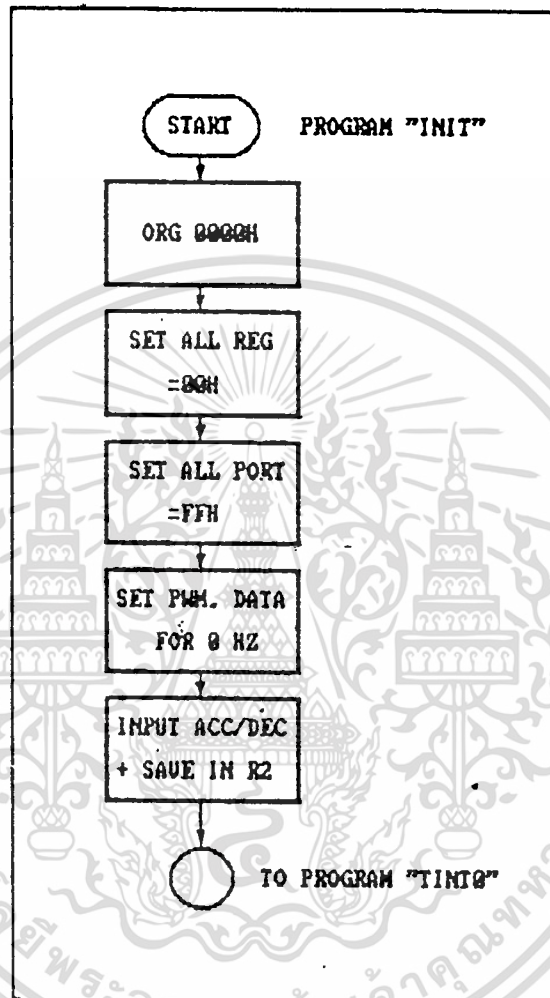
0003H สำหรับเซตค่าเวลาตายตัว (Dead time)

0004H สำหรับเซตค่าตัวหารความถี่

0005H สำหรับเซตค่าอัตราเร่ง, อัตราหยุด

0006H สำหรับติดต่อกับภาคแสดงผลความถี่

0007H สำหรับเขตค่าความถี่ที่ต้องการ



ภาพที่ 34 แผนผังการทำงานของโปรแกรมย่อย "INIT"

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3. โปรแกรมสร้างสัญญาณการสวิตช์

เมื่อกำหนดค่าเริ่มต้น และโปรแกรมได้อ่านค่าอัตราเร่ง อัตราหยุดนิ่งมาเก็บในรีจิสเตอร์แล้ว จึงเข้าสู่ระบบการสร้างสัญญาณการสวิตช์ ที่โปรแกรม "TINTO" เพื่อสร้างสัญญาณจุดพัลส์ (Transfer pulse) จากนั้นจะเริ่มสร้าง และส่งออกสัญญาณที่ละมุมสวิตช์ โดยคำสั่ง MOVX OPTR,A สำหรับทั้ง 3 เฟส จนครบจำนวนมุมสวิตช์ที่กำหนดในแพทเทอร์นการสวิตช์นั้นๆ ทั้งนี้โดยเริ่มต้นจากความถี่ที่ 0 เฮิรท์ซ์ แผนผังโปรแกรมส่วนนี้แสดงไว้แล้ว ดังภาพที่ 35

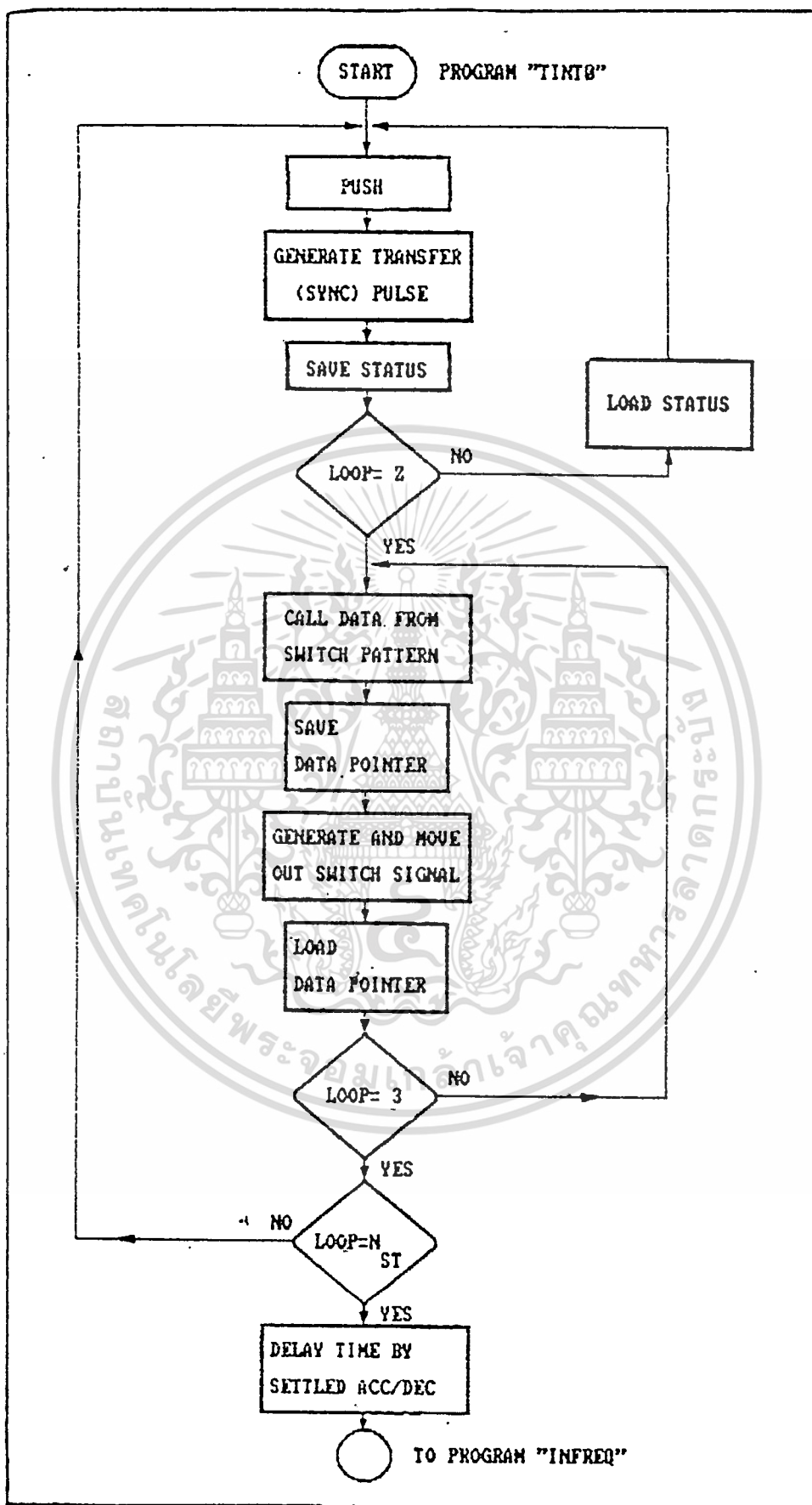
4. โปรแกรมอ่านค่า, แสดงผล, และตรวจสอบความถี่

ในการปรับความเร็วของมอเตอร์เหี้ยวน้ำ โปรแกรมจะต้องอ่านค่าความถี่ที่จัดตั้งไว้จากอุปกรณ์ภายนอกทุกวงรอบทำงาน เมื่อสร้างมุมสวิตช์ครบทั้งไซเคิลและทุกเฟสเรียบร้อยแล้ว (ทั้งนี้จะกำหนดความถี่สูงสุดไม่เกิน 60 เฮิรท์ซ์) พร้อมทั้งมีการตรวจสอบว่าความถี่ขาออกของสัญญาณพัลส์ที่สร้างขึ้นตรงกับความถี่ที่จัดตั้งไว้หรือไม่ ถ้าหากไม่เท่ากันหรือมีการเปลี่ยนแปลงความถี่ที่จัดตั้งไว้ โปรแกรมจะปรับให้วงจรสร้างความถี่เปลี่ยนแปลงไปด้วยเช่นกัน

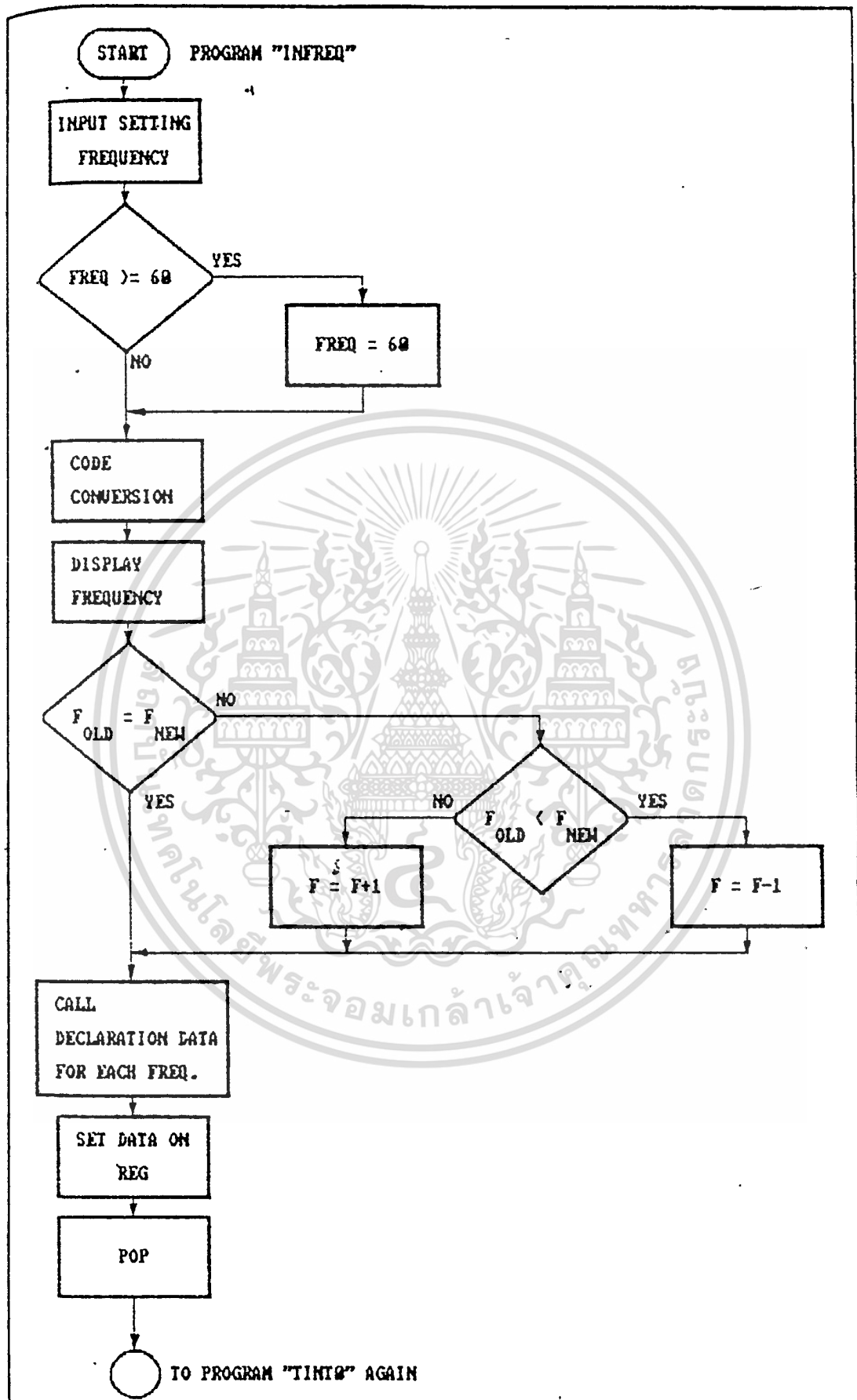
สำหรับภาคแสดงผลนั้น ซีพียูจะทำหน้าที่แปลงข้อมูลความถี่แบบไบนารี เป็นแบบ BCD (Dinary Code Decimal) แล้วส่งข้อมูลมายังภายนอก ที่ตำแหน่งข้อมูลภายนอกแอดเดรส 0006H ดังได้กล่าวมาแล้ว และสำหรับแผนผังโปรแกรมนี้จะเป็นดังภาพที่ 36

เนื่องจากสัญญาณพัลส์ที่สร้างขึ้น ณ. ความถี่ต่างๆ กัน ย่อมต้องการค่าเฉพาะตัวไม่เท่ากัน เช่น ค่าจำนวนมุมสวิตช์ต่อคาบ (N_{sc}) จำนวนพัลส์ซ้ำ (Z) ค่าคาบเวลาของพัลส์ย่อย (THO) หรือ แอดเดรสเริ่มต้นของแพทเทอร์นนั้นๆ เป็นต้น ในส่วนของการเรียกข้อมูลเฉพาะตัวที่ความถี่ใดๆ จะทำงานในลักษณะอ้างอิงแอดเดรสหลัก โดยจะเท่ากับ $15000+R6$ ($R6$ ซึ่งค่าความถี่ขาออกที่ต้องการ) เพื่อนำข้อมูลในแอดเดรสอ้างอิงนั้น ไปหากลุ่มข้อมูลเฉพาะตัวของความถี่ที่ต้องการอีกทอดหนึ่ง ลักษณะการทำงานจะเป็นไปตามแผนผังโปรแกรมในภาพที่ 37

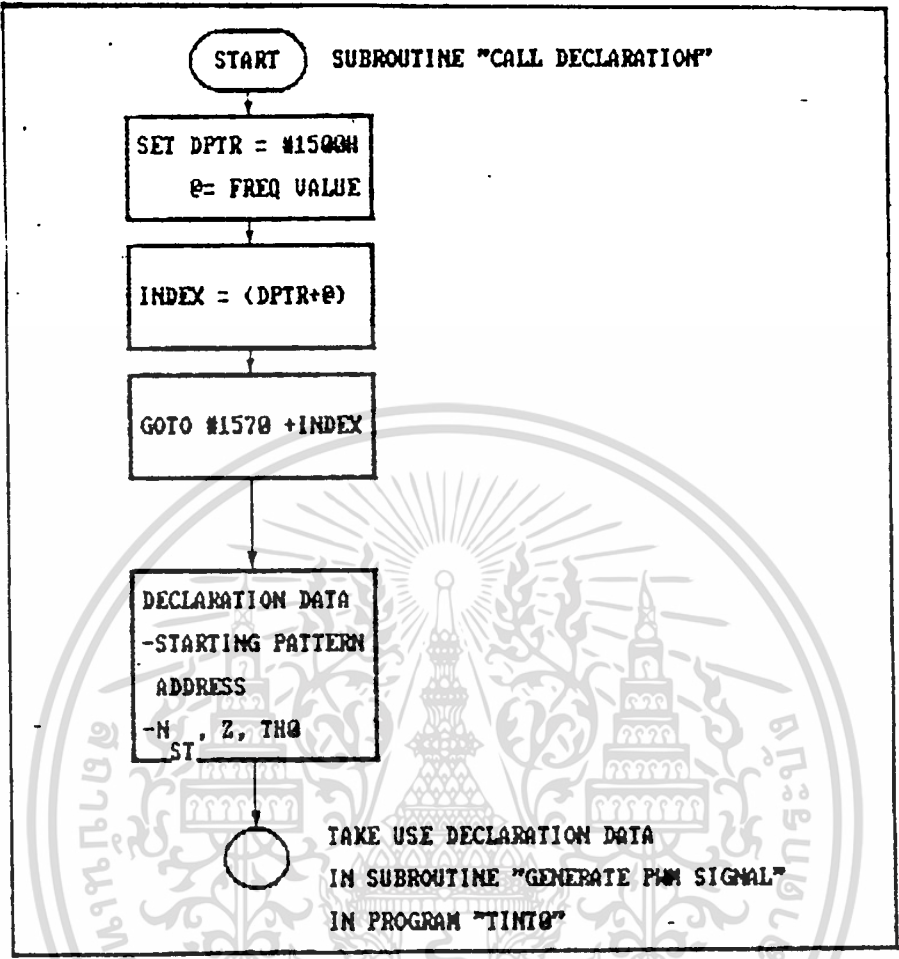
ซึ่งทั้งนี้ค่าแอดเดรสเริ่มต้นของกลุ่มข้อมูลแพทเทอร์นการสวิตช์ของความถี่ใดๆ จะไปปรากฏอยู่ในส่วนของโปรแกรม "TINTO" ทำให้สามารถเรียกข้อมูลมุมสวิตช์ในแพทเทอร์นนั้นๆ เพื่อส่งไปนับได้



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับภาพที่ 35 แผนผังโปรแกรมสร้างสัญญาณการสวิตช์ไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพที่ 36 แผนผังโปรแกรมอ่าน แสดงผล และตรวจสอบค่าความถี่
เอกสารนี้เป็นเอกสารลิขสิทธิ์ทางปัญญาที่จัดทำขึ้นเพื่อใช้ในการศึกษาวิจัยและพัฒนาเทคโนโลยีในประเทศไทย
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพที่ 37 แผนผังการเรียกข้อมูลเฉพาะตัวของแต่ละความถี่ขาออก

5. โปรแกรมการอินเตอร์รัพท์

การอินเตอร์รัพท์ของซีพียู ในไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 นี้มี 2 แบบ คือ อินเตอร์รัพท์จากข้อมูลภายนอก (External interrupt) และอินเตอร์รัพท์จากข้อมูลภายใน ซึ่งมาจากการตั้งเวลาในระบบ (Time interrupt) ทั้งนี้การอินเตอร์รัพท์จากข้อมูลภายใน จะกระทำเพื่อสร้างสัญญาณจุดพัลส์ย่อย (Transfer pulse Trigger) เมื่อโปรแกรมนำข้อมูล จากแพทเทอร์นมาสร้างสัญญาณการสวิทช์สิ้นสุดลง เพื่อขอชุดข้อมูลถัดไป การทำงานของ โปรแกรมอินเตอร์รัพท์ แต่ละครั้งจะเหมือนกันคือ เริ่มต้นด้วยการเก็บรักษาข้อมูลลงในรีจิสเตอร์ (PUSH) นำข้อมูลมาสร้างสัญญาณสวิทช์ (ดังในภาพที่ 35) และเมื่อเปรียบเทียบความถี่

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับใช้เพื่อการเรียนการสอน ไม่อนุญาตให้นำไปเผยแพร่โดยไม่ได้รับอนุญาต
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

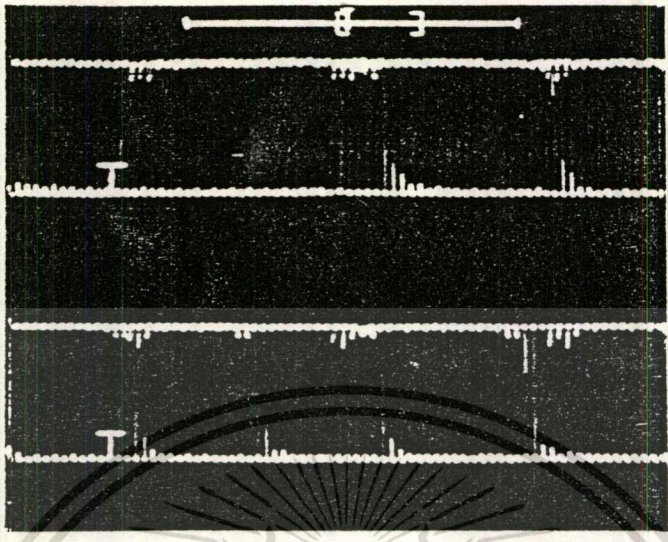
พร้อมทั้งค้นหาข้อมูลเฉพาะตัวของความถี่ใหม่เรียบร้อยแล้ว ก็จะดึงเอาข้อมูลที่เก็บรักษาไว้ (POP) ออกมาตามเดิม (ดังในภาพที่ 36) ส่วนการอินเตอร์รัพท์จากข้อมูลภายนอกจะกระทำเพื่อหยุดการทำงานของโปรแกรมควบคุม และระบบการทำงานทั้งหมด เนื่องมาจากระบบป้องกันวงจรควบคุมความเร็วมอเตอร์ตรวจสอบพบว่ามีการทำงานเกินพิกัด หรือแรงดันป้อนมีค่าสูงเกินพิกัด หรือเหตุอื่นๆ ที่อาจทำให้วงจรอินเวอร์เตอร์เสียหายได้ หรือเกิดจากการ OFF สวิตช์ SW₁ (ดังภาพที่ 31) อย่างไรก็ตามเมื่อโปรแกรมหยุดทำงานด้วยอินเตอร์รัพท์จากภายนอกแล้ว เมื่อถูกรีเซตใหม่ โปรแกรมก็จะสามารถทำงานใหม่ได้เช่นเดิม (ดูภาพที่ 33 ประกอบ)

ผลการทดสอบวงจรพีดีบีบลิว เอ็ม

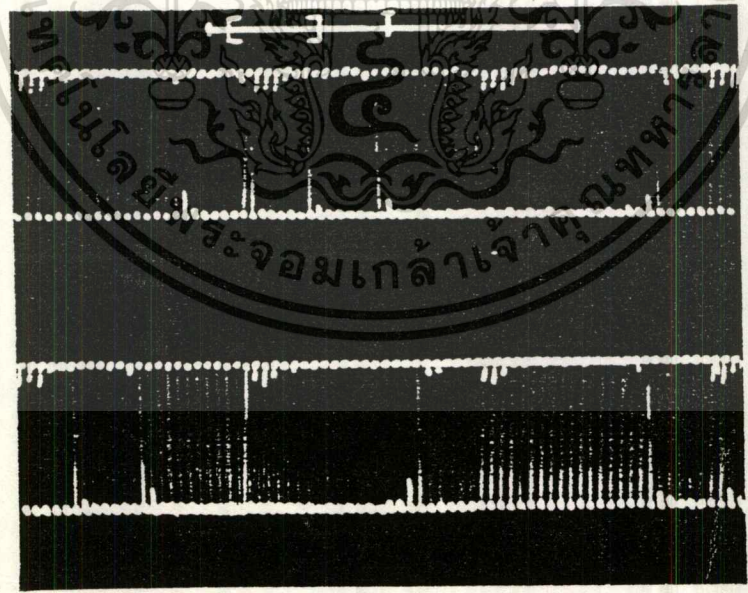
วงจรพีดีบีบลิว เอ็ม ซึ่งเป็นส่วนควบคุมการทำงานของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ 3 เฟสของโครงการนี้ เป็นแบบหลักการเทียบเคียงพื้นที่ได้โค้งชานน์ โดยได้สร้างวงจรต้นแบบลงในแผ่นวงจรพิมพ์เพียงแผ่นเดียว ซึ่งประกอบด้วยไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 ไอซีหน่วยความจำกึ่งถาวรเบอร์ 2764 ไอซีควบคุมการสวิตช์เบอร์ SLE 4520 วงจรภาคแสดงผลและวงจรภาครับสัญญาณภายนอกต่างๆ ดังได้กล่าวรายละเอียดแต่ละภาคมาแล้ว

โปรแกรมควบคุม ข้อมูลจำเพาะแต่ละความถี่ตลอดจนข้อมูลพาทเทอร์นการสวิตช์ทั้งหมดทุกค่าความถี่ จะเขียนเป็นภาษาแอสมบลี โดยใช้โปรแกรม MCS'51 CROSS ASSEMBLER ช่วยในการเขียน เมื่อตรวจสอบการทำงานด้วยโปรแกรม MCS'51 SIMULATOR เรียบร้อยแล้วจึงแปลเป็นภาษาเครื่องอัดเก็บไว้ในหน่วยความจำกึ่งถาวร (EPROM) เพื่อนำไปใช้ในการสร้างสัญญาณควบคุมของวงจรพีดีบีบลิว เอ็มต่อไป ทั้งนี้จำนวนมุมสวิตช์ (N_{Σ}) จำนวนพัลส์ซ้ำ (Z) ตัวนับตั้งเวลา (THO) ของแต่ละความถี่จะเป็นไปตามตารางที่ 3 ส่วนข้อมูลพาทเทอร์นการสวิตช์แสดงไว้ในโปรแกรมย่อย FO - F60 ของโปรแกรมควบคุมในภาคผนวก จ.

สัญญาณควบคุมการสวิตช์ของอุปกรณ์สวิตช์กำลังทั้ง 6 ในวงจรอินเวอร์เตอร์ 3 เฟสจากวงจรพีดีบีบลิว เอ็ม ที่ความถี่ขาออกค่าต่างๆ นี้ แสดงให้เห็นดังภาพที่ 38 ถึงภาพที่ 43



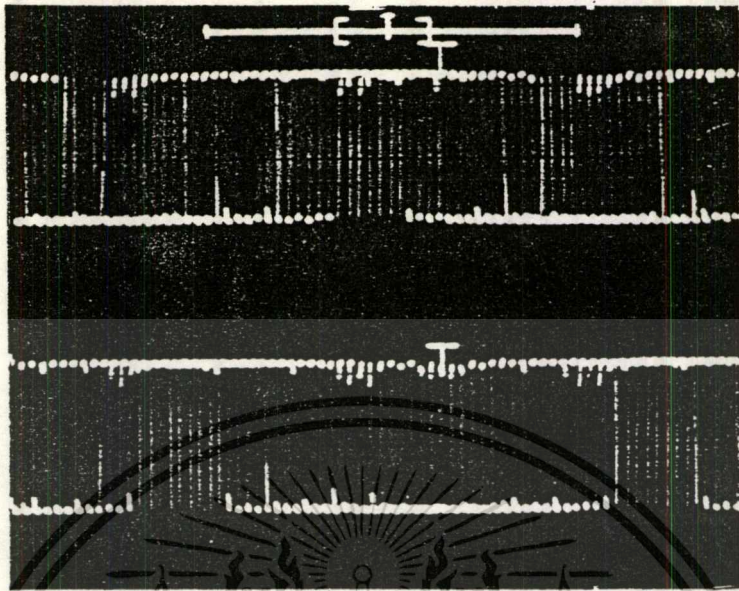
ภาพที่ 38 สัญญาณขั้วนำเททที่ความถี่ 10 เฮิรตซ์ของเฟสที่ 2 และ 1 ตามลำดับ
 เสกัลแรงดัน 2 V/DIV เสกัลเวลา 5 mS/DIV



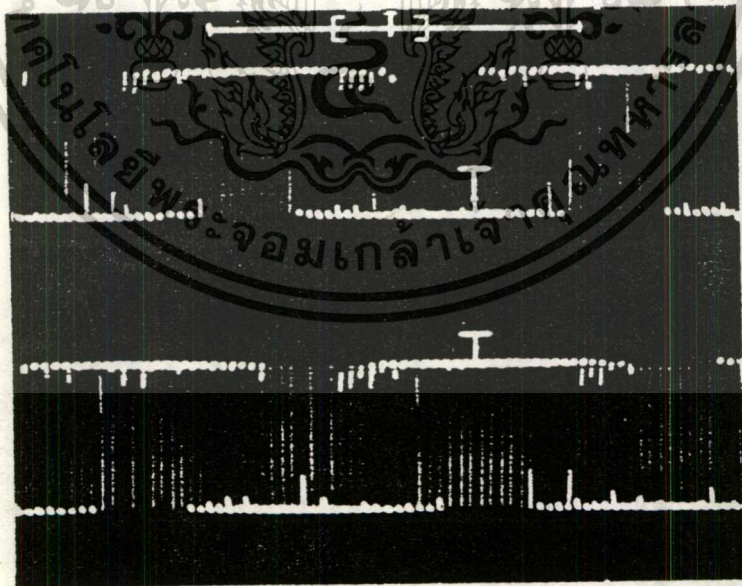
ภาพที่ 39 สัญญาณขั้วนำเททที่ความถี่ 20 เฮิรตซ์ของเฟสที่ 2 และ 1 ตามลำดับ

เสกัลแรงดัน 2 V/DIV เสกัลเวลา 5mS/DIV

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่นอนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

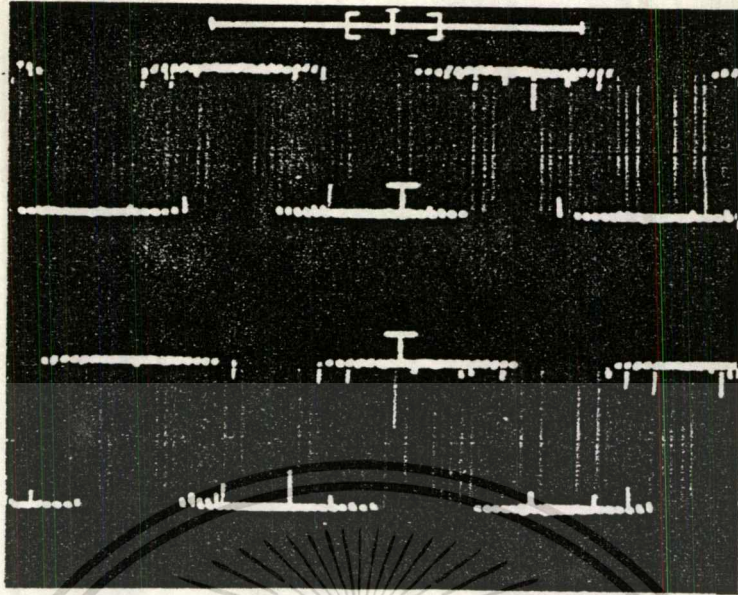


ภาพที่ 40 สัญญาณขั้วนำเกทที่ความถี่ 30 เฮิรตซ์ของเฟสที่ 2 และ 1 ตามลำดับ
 แสกลแรงดัน 2 V/DIV แสกลเวลา 5 mS/DIV

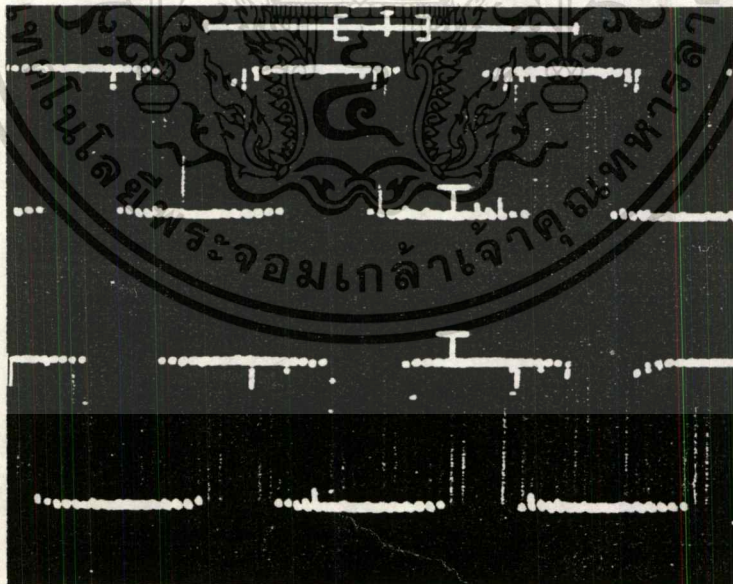


ภาพที่ 41 สัญญาณขั้วนำเกทที่ความถี่ 40 เฮิรตซ์ของเฟสที่ 2 และ 1 ตามลำดับ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น มิอนุญาตให้เผยแพร่ไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพที่ 42 สัญญาณขับนำเกทที่ความถี่ 50 เฮิรตซ์ของเฟสที่ 2 และ 1 ตามลำดับ
สเกลแรงดัน 2 V/DIV สเกลเวลา 5 mS/DIV



ภาพที่ 43 สัญญาณขับนำเกทที่ความถี่ 60 เฮิรตซ์ของเฟสที่ 2 และ 1 ตามลำดับ
สเกลแรงดัน 2 V/DIV สเกลเวลา 5 mS/DIV

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

จะเห็นได้ว่าในภาพที่ 38 เป็นสัญญาณขั้วนำเกทที่ความถี่ขาออก 10 เฮิรท์ซ ซึ่งแสดงเพียงช่วง 50 mS หรือเพียง 1/2 คาบของรูปคลื่นเท่านั้น ทั้งนี้ภายในช่วงเวลา que แสดงในภาพจะมีมุมสวิทช์จำนวนถึง 72 มุมซึ่งมีค่าละเอียดมาก จึงไม่สามารถเห็นความถี่หลักของสัญญาณได้

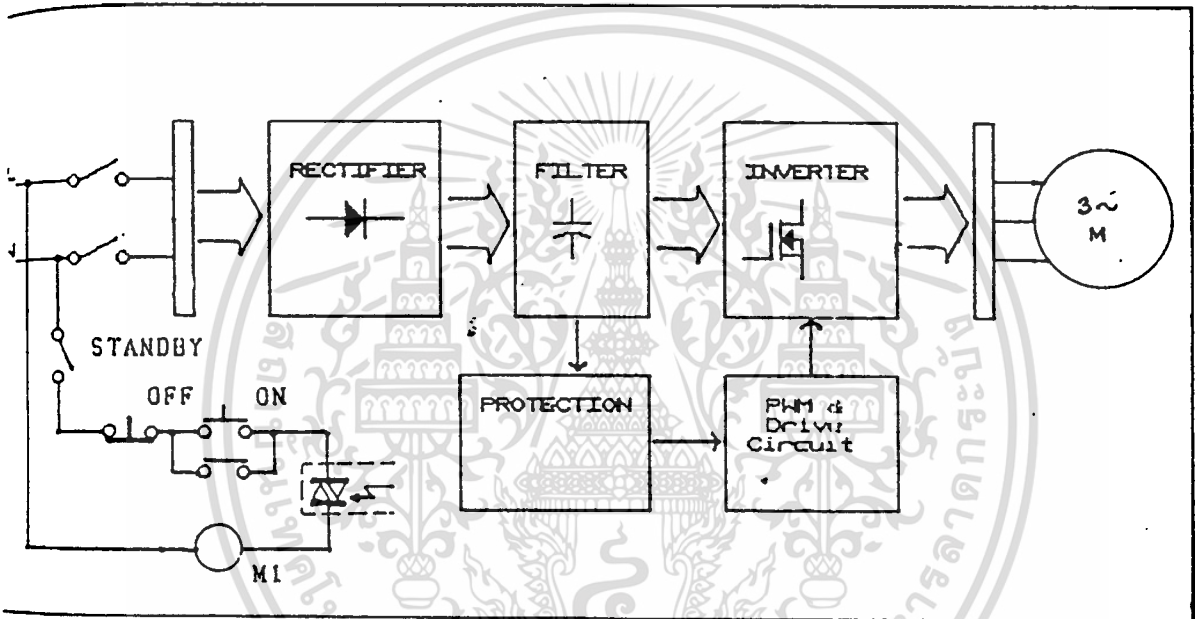
ในภาพที่ 39 เป็นสัญญาณขั้วนำเกทที่ความถี่ขาออก 20 เฮิรท์ซ ซึ่งแสดงช่วง 50 mS หรือเท่ากับ 1 คาบของรูปคลื่น ทั้งนี้ใน 1 คาบนี้จะมีมุมสวิทช์จำนวน 72 มุม ซึ่งยังมีละเอียดมาก จนไม่สามารถมองเห็นความถี่หลัก 20 เฮิรท์ซของสัญญาณได้เช่นกัน

ส่วนในภาพที่ 40 สัญญาณขั้วนำเกทที่ความถี่ขาออก 30 เฮิรท์ซ ซึ่งแสดงในช่วง 50 mS เช่นกัน จะเห็นความถี่หลักของสัญญาณชัดเจน ใน 1 คาบของสัญญาณนี้จะใช้เวลาประมาณ 33 mS หรือประมาณ 6.6 ช่วง (DIV) ซึ่งมีมุมสวิทช์จำนวน 48 มุมต่อ 1 คาบ

สำหรับภาพที่ 41 ถึง 43 นั้นเป็นสัญญาณขั้วนำเกทที่ความถี่ขาออก 40 ถึง 60 เฮิรท์ซ ตามลำดับ มีจำนวนมุมสวิทช์ต่อ 1 คาบเท่ากับ 36, 30 และ 24 ตามลำดับเช่นกัน ซึ่งจะเห็นความถี่หลักในแต่ละภาพชัดเจนขึ้น เพราะที่ความถี่ขาออกยิ่งสูง ยิ่งต้องใช้จำนวนมุมสวิทช์ต่อคาบน้อยลง เพื่อรักษาให้ค่าความถี่การสวิทช์มีค่าค่อนข้างคงที่ ที่ทุกความถี่ขาออก

การประกอบเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ

เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ 3 เฟสที่สร้างขึ้นประกอบด้วยวงจรกำลัง 3 ส่วนคือ วงจรเรกติไฟเออร์ วงจรกรองความถี่ และวงจรอินเวอร์เตอร์ นอกจากนี้ยังต้องประกอบด้วยวงจรสร้างสัญญาณควบคุมการสวิทช์ (หรือวงจรพีดับลิวเอ็ม) และวงจรป้องกันอื่นๆ ทั้งนี้เพื่อป้องกันไม่ให้เกิดความเสียหายต่อวงจรทั้งหมด และต่อมอเตอร์เหนี่ยวนำในขณะทำงาน การเชื่อมต่อดังกล่าวจะ เป็นดังภาพที่ 44



ภาพที่ 44 การเชื่อมต่อระหว่างวงจรหลักต่างๆ ของอินเวอร์เตอร์

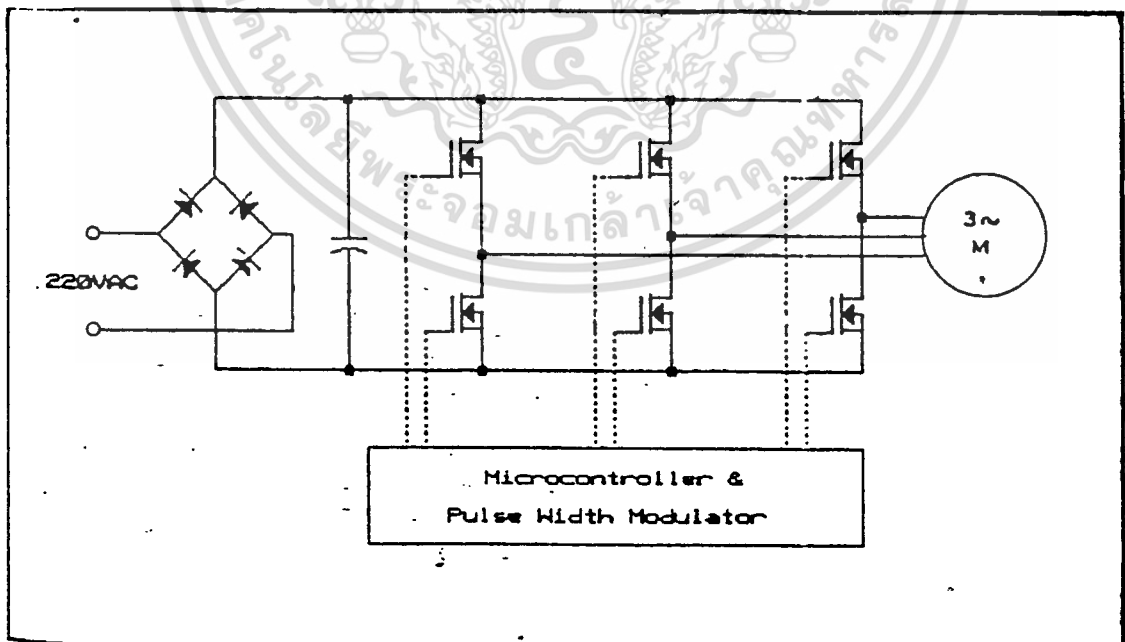
ขณะเริ่มทำงาน สวิตช์ Stand by จะต้องอยู่ในตำแหน่ง "ON" เพื่อมีไฟเลี้ยงวงจรควบคุม และวงจรป้องกันของวงจรอินเวอร์เตอร์ จากนั้นเมื่อกดสวิตช์ "ON" จึงจะทำให้ตัวสัมผัสแม่เหล็ก (Magnetic Contactor) ต่อวงจรเพื่อส่งผ่านแรงดันไฟฟ้าขนาด 220 โวลต์ 1 เฟสเข้าสู่วงจรเรกติไฟเออร์ได้ หลังจากสับสวิตช์ RUN/STOP ไปสู่ตำแหน่ง "RUN" แล้ว โปรแกรมควบคุมในวงจรจึงเริ่มทำงานเพื่อสร้างสัญญาณพีดับลิวเอ็มไปควบคุมการสวิทช์ให้กับอุปกรณ์สวิทช์กำลังทั้ง 6 ในอินเวอร์เตอร์ โดยเริ่มต้นที่ความถี่ 0 เฮิรท์ จนถึงค่าความถี่ที่จัดตั้งจากภาค Frequency setting โดยแต่ละขั้นความถี่ 1 เฮิรท์ จะใช้เวลา

เอกสารประมาณ 0.98 วินาที ทั้งนี้รายละเอียดสำคัญของแต่ละภาคจะเป็นดังนี้ไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

1. ภาคจ่ายแรงดันไฟตรง

มีหน้าที่แปลงระบบไฟฟ้าจากแรงดันไฟสลับมาเป็นแรงดันไฟตรง เพื่อเลี้ยงวงจรอินเวอร์เตอร์ โดยประกอบด้วยวงจรเรียงกระแส (Rectifier) และวงจรกรองสัญญาณ (Filter) วงจรเรียงกระแสจะเปลี่ยนแรงดันไฟสลับแบบ 1 เฟส 220 โวลต์ 50 เฮิรท์ ให้เป็นแรงดันไฟตรงขนาด 310 โวลต์ แรงดันไฟตรงที่ได้จากวงจรเรียงกระแสนี้ยังไม่เรียบ เนื่องจากมีองค์ประกอบของความถี่ไฟสลับปะปนอยู่จึงจำเป็นต้องกรองสัญญาณความถี่ไฟสลับนั้นๆ ออก ด้วยวงจรกรองสัญญาณ (Filter) เพื่อให้แรงดันไฟตรงที่ได้ ราบเรียบที่สุด

วงจรเรียงกระแสที่ใช้เป็นแบบวงจรบริดจ์ชนิด 1 เฟสประกอบด้วยไดโอดขนาดทนกระแสได้ 20 แอมแปร์ และทนแรงดันย้อนกลับได้ 600 โวลต์ จำนวน 4 ตัว ติดตั้งอยู่บนแผ่นระบายความร้อน ส่วนวงจรกรองสัญญาณเป็นแบบความถี่ต่ำผ่าน (Low pass filter) ชนิด 1 ออร์เดอร์โดยใช้ตัวเก็บประจุขนาด 1800 ไมโครฟารัด ทนแรงดันไฟตรงต่อเนื่องได้ 350 โวลต์แบบอิเล็กโทรไลติกจำนวน 1 ตัว และต่อคร่อมตัวเก็บประจุด้วยความต้านทานขนาด 30 กิโลโอม 10 วัตต์ สำหรับการคายประจุไฟฟ้าของตัวเก็บประจุ ในกรณีที่มีการเปลี่ยนแปลงของขนาดแรงดันที่ป้อนให้กับอินเวอร์เตอร์



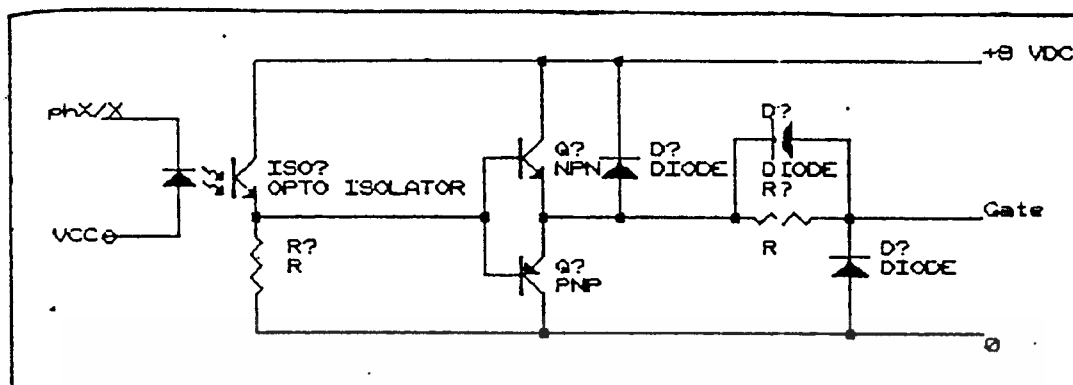
2. ภาควงจรอินเวอร์เตอร์

ทำหน้าที่แปลงแรงดันไฟตรงขนาด 310 โวลต์จากวงจรกรองสัญญาณให้เป็นแรงดันไฟสลับแบบ 3 เฟสขนาดแรงดันสูงสุด 220 โวลต์ โดยสามารถปรับระดับแรงดัน และความถี่ขาออกได้ด้วยการควบคุมการสวิตช์ของอุปกรณ์สวิตช์กำลังทั้ง 6 แบบมอดูลสัญญาณตามความกว้างพัลส์ (PWM Inverter) จากวงจรพีดีบีลิวเอ็ม ลักษณะวงจรอินเวอร์เตอร์ที่สร้างแสดงในภาพที่ 45

อุปกรณ์สวิตช์กำลังทั้ง 6 ในวงจรอินเวอร์เตอร์ที่ใช้ในโครงการเป็นทรานซิสเตอร์กำลังแบบ IGBT เบอร์ 6MBI20L-060 เป็นแบบ MODULE 6 ตัวใน 1PACK ซึ่งสามารถทนกระแสต่อเนื่องสูงสุดได้ 20 แอมแปร์ ทนแรงดันตกคร่อมต่อเนื่องสูงสุด 600 โวลต์ มีค่าคาบเวลาการสวิตช์ขณะเริ่มทำงาน (Turn on time) ประมาณ 400 นาโนวินาที คาบเวลาการสวิตช์ขณะหยุดทำงาน (Turn off time) ประมาณ 600 นาโนวินาที จะเห็นว่าเป็นอุปกรณ์ที่มีความไวสูง อีกทั้งสะดวกต่อการควบคุมการสวิตช์ เนื่องจากถูกจุดทำงานด้วยระดับแรงดันเกต (Gate threshold Voltage) จึงทำให้ทรานซิสเตอร์กำลังแบบ IGBT นี้เหมาะสมกับงานที่ต้องการการควบคุมทำงานที่ความถี่สูง

เนื่องจากทรานซิสเตอร์แบบนี้ต้องการระดับแรงดันที่เกต (Gate threshold Voltage) ไม่ต่ำกว่า 5 โวลต์ จึงใช้ IC MOSGATE DRIVE เบอร์ IR2130 มาทำเป็นวงจรขับนำเกต แสดงดังภาพที่ 46

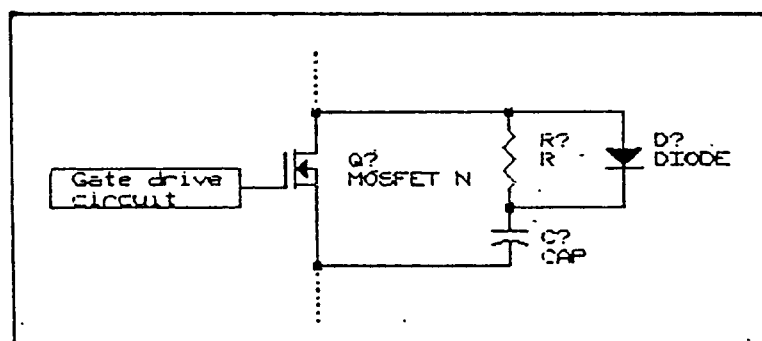
อย่างไรก็ตาม ทรานซิสเตอร์กำลังที่อนุกรมกันในกิ่งวงจรเดียวกัน เช่น T1 กับ T2 T3 กับ T4 , T5 กับ T6 จะต้องถูกควบคุมให้เวลาเริ่มทำงาน (Turn on time) ช้ากว่าเวลาหยุดทำงาน (Turn off time) ของอุปกรณ์อีกตัวหนึ่งเสมอเพื่อป้องกันการลัดวงจรของอุปกรณ์สวิตช์ทั้ง 2 ในขณะทำงาน



ภาพที่ 46 วงจรขับเกท (Drive circuit)

เนื่องจากภาระของวงจรมอเตอร์เป็นมอเตอร์เหนี่ยวนำ พลังงานสะสมตกค้างในขดลวดแต่ละขดของมอเตอร์อาจเป็นผลทำให้แรงดันตกคร่อมขั้วเดรน-ซอร์ส (Drain-source voltage : V_{ds}) ของทรานซิสเตอร์กำลังแบบมอสเฟต ที่ใช้ในวงจรมอเตอร์มีค่าสูงมาก ทั้งในขณะเริ่มและหยุดนำกระแส ที่เรียกว่า แรงดันเกินปกติชั่วขณะ (Overshoot voltage) ซึ่งถ้าหากทรานซิสเตอร์กำลังที่ใช้ ทนแรงดันสูงสุดได้ไม่เพียงพอ ก็อาจทำให้วงจรมอเตอร์ชำรุดเสียหายได้

ทรานซิสเตอร์กำลังแบบมอสเฟตที่ใช้ นี้ สามารถทนแรงดันสูงสุดได้เพียง 600 โวลต์ ซึ่งอาจต่ำกว่าแรงดัน Overshoot ที่เกิดขึ้น เพื่อป้องกันการชำรุดเสียหายของทรานซิสเตอร์กำลัง จึงต่อคร่อมขั้วเดรน-ซอร์ส (Drain-source) ของทรานซิสเตอร์กำลังทุกตัว ด้วยวงจรมอเตอร์แบบอาร์-ซี-ดี (RCD snubber circuit) แสดงดังภาพที่ 47



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับภาพที่ 47 วงจรสับเบอ์แบบอาร์-ซี-ดี หน้าไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3. ภาคระบบป้องกันวงจร

เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำนี้ ควบคุมโดยวงจรอินเวอร์เตอร์แบบพีคดับลิฟต์เอ็ม ซึ่งวงจรพีคดับลิฟต์เอ็มจะทำงานด้วยโปรแกรมควบคุม จะเห็นว่าอัตราเร่ง, หยุดที่อาจที่อันตรายต่อมอเตอร์และวงจรอินเวอร์เตอร์ได้นั้นถูกควบคุมโดยอาศัยโปรแกรมควบคุมซึ่งทั้งนี้สามารถหยุดการทำงานของโปรแกรม และหยุดการสวิทช์ของอุปกรณ์สวิทช์กำลังในวงจรอินเวอร์เตอร์ได้ทันทีที่ได้รับสัญญาณอินเวอร์เตอร์รัทท์ภาพนอก จากทางขา INTO หรือ INTI ของไอซีไมโครโปรเซสเซอร์ อย่างไรก็ตามสัญญาณอินเวอร์เตอร์รัทท์ที่ป้อนให้ขา INTO หรือ INTI จะได้รับการตอบสนองมาจากวงจรตรวจสอบความผิดปกติของระบบ วงจรตรวจสอบหรือวงจรป้องกันที่สร้างขึ้นสำหรับโครงการนี้ประกอบด้วยวงจรป้องกันแรงดันเกินพิกัดและวงจรป้องกันกระแสเกินพิกัด

3.1 วงจรป้องกันแรงดันเกินพิกัด

จากกรณีที่แรงดันไฟตรงใน Bus สูงเกินกว่า 310 โวลต์ อาจเป็นผลให้อัตราโวลต์ต่อเอิร์ทซ์ไม่ตรงตามที่กำหนด และทำให้มอเตอร์เสียหายได้ การตรวจสอบแรงดันไฟตรงดังกล่าวทำได้ โดยแบ่งแรงดันลงมาเปรียบเทียบกับแรงดันอ้างอิง (V_{ref}) โดยไอซีเบอร์ LM311 เมื่อแรงดันเกินกว่าแรงดันอ้างอิงที่ตั้งไว้ จะมีแรงดันเอาต์พุตออกมาจุดให้เอสซีอาร์นำกระแส และตัดวงจรเชื่อมต่อทางแสงโดยไอซีเบอร์ 4N25 ซึ่งจะเป็สัญญาณ "0" ไปอินเวอร์เตอร์รัทท์ซีพียูของไมโครคอนโทรลเลอร์ที่ขา INTO จึงทำให้โปรแกรมหยุดทำงาน เพื่อหยุดการทำงานของอินเวอร์เตอร์และมอเตอร์ ในขณะที่เดียวกันก็จะไปตัดวงจรของไอซีเบอร์ MCC 3020 ทำให้ตัวสัมผัสแม่เหล็ก (Magnetic Contactor) ตัดระบบไฟสลับที่จะส่งผ่านไปกับวงจร

3.2 วงจรป้องกันกระแสเกิน

เมื่อเกิดการการลัดวงจรของโหลด หรือการเพิ่มความถี่เร็วเกินไป อาจทำให้กระแสใน DC Bus สูงเกินพิกัดได้ ในการตรวจจับกระแสจะใช้ไอซีเบอร์ SAS231W ซึ่งทำงานตามหลักการของ Hall Effect และสามารถแยกส่วน (Isolate) การทำงานระหว่างวงจรกำลัง กับวงจรควบคุม สัญญาณเอาต์พุตของ SAS231W นี้จะนำไปผ่านวงจรขยายสัญญาณเพื่อใช้จุดชนวนเอสซีอาร์ให้นำกระแสเมื่อกระแสที่ตรวจจับเกินค่าอ้างอิง ทั้งนี้เพื่อหยุดการทำงานของโปรแกรม และหยุดการจ่ายแรงดันไฟสลับเข้าสู่วงจรเรียงกระแสเช่นเดียวกัน

เนื่องข้อจำกัดด้านเวลา และอุปกรณ์ ทำให้ไม่สามารถสร้างวงจรในส่วนภาคระบบ
ป้องกันวงจรที่ได้ออกแบบไว้เพื่อประกอบกับวงจรกำลังได้ทัน จึงไม่สามารถนำผลการทดลอง
ของวงจรทั้งสองดังกล่าวมาแสดงได้ และทำให้จำเป็นต้องระมัดระวังวงจรภาคกำลังเป็นพิเศษ
ขณะทำการทดสอบ



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 4

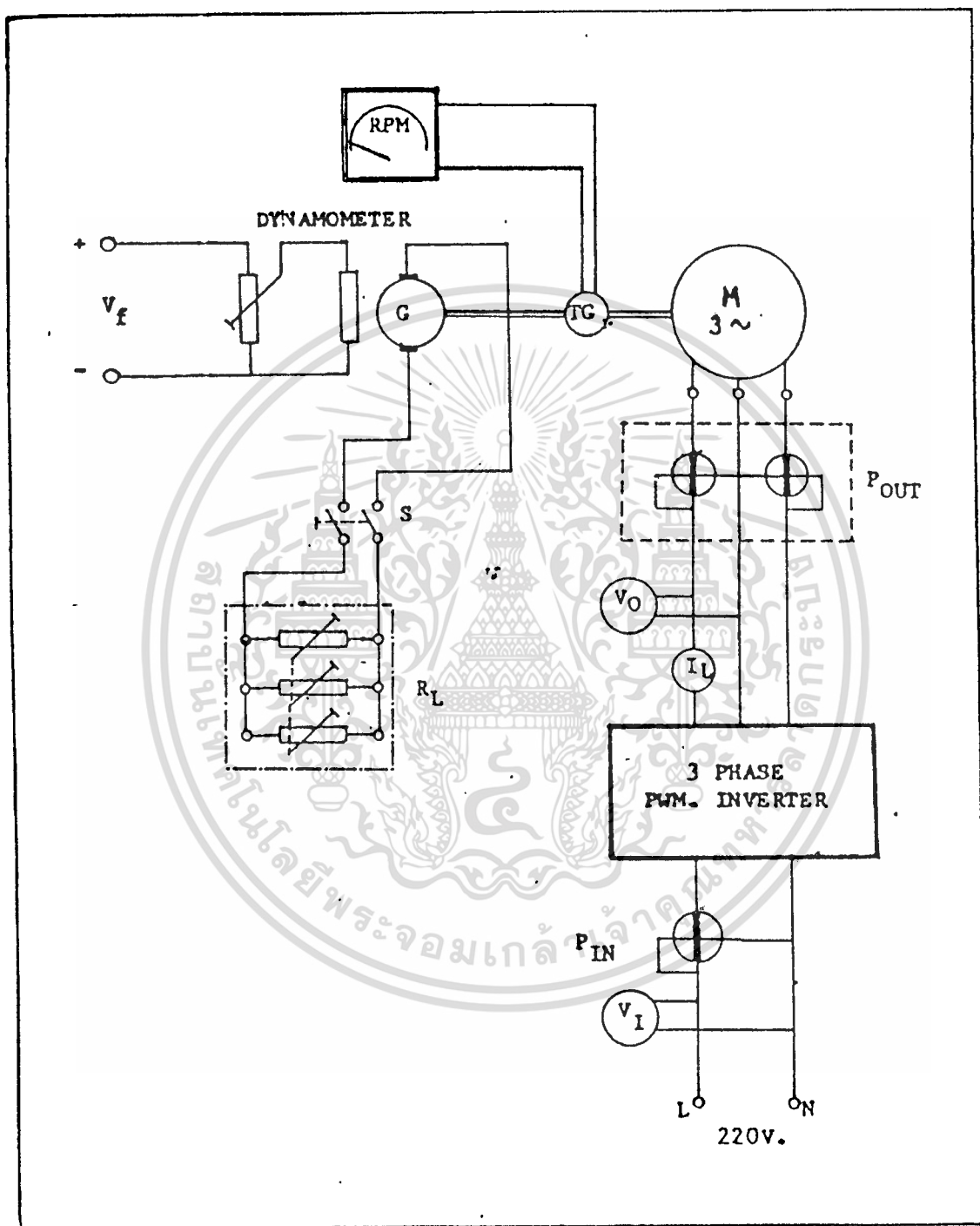
การทดสอบเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ

จุดประสงค์ของการทดสอบ

เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำแบบพีคดับลิว ตามหลักการเทียบเคียงพื้นที่ใต้เส้นโค้งชาบนี ที่ออกแบบสร้างขึ้นนี้ จะถูกนำไปทดสอบเพื่อหาความสัมพันธ์ของค่าแรงดันไฟฟ้าขาออก แรงบิดที่เพลามอเตอร์ และประสิทธิภาพของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ ที่พิกัดความถี่ขาออก 50 เฮิรท์ส ตลอดจนวัตต์หาค่าของกระแสมอเตอร์ และสเปคตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้น ทั้งในขณะมอเตอร์ไม่มีภาระและขณะมีภาระ ที่ความถี่ขาออกตั้งแต่ 10 ถึง 60 เฮิรท์ส

เนื่องจากเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำที่สร้างขึ้นนี้ จุดประสงค์เพื่อเปรียบเทียบการเกิดขององค์ประกอบความถี่ฮาร์โมนิกขณะใช้งานจริง กับความถี่ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นจากการจำลองของเทคนิคพีคดับลิวเอ็มแบบเทียบพื้นที่ใต้เส้นโค้ง ดังได้กล่าวแล้วในบทที่ 2 ดังนั้นในโครงการฉบับนี้จึงได้เลือกใช้อัตราโวลท์ต่อเฮิรท์ส (V/F) ดังในภาพที่ 24 ทำให้สามารถทดสอบเครื่องควบคุมความเร็วนี้ยังขาดวงจรป้องกัน ทำให้ไม่สามารถทดสอบขณะมอเตอร์ทำงานเต็มพิกัดได้ จึงทดสอบได้เพียงครึ่งหนึ่งของพิกัดกำลังสูงสุดของมอเตอร์เท่านั้น

วงจรร่วมสำหรับทดสอบเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์แสดงดังภาพที่ 48 และผลการวัดและคำนวณค่าต่างๆ จะแสดงไว้ในตารางที่ 4



ภาพที่ 48 วงจรการทดสอบเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เครื่องมือวัดและอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดสอบ

จากภาพวงจรการทดสอบเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำนั้น ประกอบด้วย เครื่องวัดหลายรูปแบบดังนี้

1. P_{in} (Input Power : W)

การวัดกำลังไฟฟ้าขาเข้าของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ จะใช้วัตต์มิเตอร์ 1 เฟส ชนิดเข็มชี้ ซึ่งมีระบบวัดแบบ Electrodynamic และ มีชั้นความผิดพลาด (Class) เท่ากับ 0.5

2. P_{out} (Output Power : W)

การวัดกำลังไฟฟ้าขาออกของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ (หรือกำลังไฟฟ้าขาเข้าของมอเตอร์) จะใช้วัตต์มิเตอร์ 3 เฟสชนิดเข็มชี้ ซึ่งมีระบบการวัดแบบ Electrodynamic และ มีชั้นความผิดพลาด (Class) เป็น 0.5 เช่นกัน

3. V_{in} (Input Voltage : V)

แรงดันไฟสลับขาเข้าของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์นี้ จะวัดด้วยโวลต์มิเตอร์แบบดิจิตอล (Digital Voltmeter) ค่าแรงดันที่วัดได้จึงเป็นค่า True RMS. Voltage

4. V_{out} (Output Voltage : V)

แรงดันไฟฟ้าขาออกของเครื่องควบคุมความเร็ว เป็นสัญญาณแรงดันแบบพีคตบลิว เอ็ม นั้น จะถูกวัดด้วย Digital Voltmeter ซึ่งค่าที่ได้จะเป็นค่า True RMS. Voltage เช่นกัน

5. I_o (Output Current : A)

กระแสขาเข้าของมอเตอร์จะถูกวัดด้วย Moving Iron Ammeter ที่มีค่าความผิดพลาด (Class) เท่ากับ 0.5

6. T (Output Torque : Nm)

เครื่องวัดแรงบิดที่เพลของมอเตอร์ที่เรียกว่า Torquemeter มีลักษณะเป็น Dynamometer เชิงกล ซึ่งแสดงค่าแรงบิดออกมาด้วยเข็มชี้เสกัล ที่จะแปรผันไปตามแรงบิดเชิงกลของภาระที่ถูกมอเตอร์ขับนั้นๆ

7. f_o (Output Frequency : Hz)

ค่าความถี่ขาออก ดังแสดงในตารางที่ 4 นั้นเป็นค่าความถี่ที่เซตไว้ที่เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำ ซึ่งจะทำการปรับเพื่อทดสอบเป็นขั้นๆ ขั้นละ 5 เฮิรท์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่นอนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

นอกจากนี้ในการวัดการรบกวนแรงดัน กระแสขาออก ตลอดจนสเปกตรัมฮาร์โมนิกของ กระแสขาออกนั้นๆ ยังต้องใช้เครื่องมือ และอุปกรณ์การวัดอื่นๆ ประกอบด้วยเช่นกัน

8. Digital Oscilloscope

ออสซิลโลสโคปแบบดิจิทัลที่ใช้ที่นี่สามารถคงค่า (storage) ในขณะที่ทำการวัดได้และ ยังจะต้องสามารถคำนวณหาสเปกตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นทั้งหมดของสัญญาณได้ด้วยใน ที่นี่จะใช้ Digital Oscilloscope

9. Current Amplifier และ Current Probe

ในการวัดการรบกวนของกระแส จะใช้ Current Probe ซึ่งเป็นหัววัดกระแสแบบ Hall Effect และ Current Amplifier โดยวิธีคล้องสายไฟที่ต้องการวัดการรบกวนการรบกวนกระแส นั้นๆ

ขั้นตอนของการทดสอบ (ขณะมอเตอร์มีภาระ)

1. ตรวจสอบว่าเพลลาของมอเตอร์ได้คัปปลิงกับเพลลาของภาระ เรียบร้อยแล้ว
2. ข่ายแรงดันไฟสลับ 220 โวลต์ให้กับเครื่องควบคุมความเร็ว พร้อมทั้งปรับความถี่ไว้ ที่ 0 เฮิรท์ซ
3. กดปุ่ม "RUN" เพื่อเริ่มทำงานที่ 0 เฮิรท์ซ
4. ค่อยๆ ปรับความถี่ขึ้นจนถึงค่า 60 เฮิรท์ซ แล้วรอนจนกระทั่งได้ค่าความถี่ขาออกตรงตามต้องการ โดยพิจารณาการรบกวนกระแสจากออสซิลโลสโคป
5. เมื่อได้ความถี่ขาออกที่ 60 เฮิรท์ซแล้ว จึงค่อยเพิ่มค่าภาระให้กับมอเตอร์ โดยการเพิ่มโหลดให้กับ DC Generator อย่างช้าๆ จนกระทั่งแรงบิดจาก Torque meter ซึ่งที่ค่าประมาณ 4.2 Nm (นิวตัน-เมตร) ซึ่งเป็นค่าแรงบิดบริเวณครึ่งพีกกำลังสูงสุดของมอเตอร์ เนื่องจากแรงบิดสูงสุดของมอเตอร์เท่ากับ

$$T_{mov} = \frac{60 \cdot P_{out}}{2\pi N}$$

$$= \frac{60 \cdot \eta_m \cdot P_{in}}{2\pi N}$$

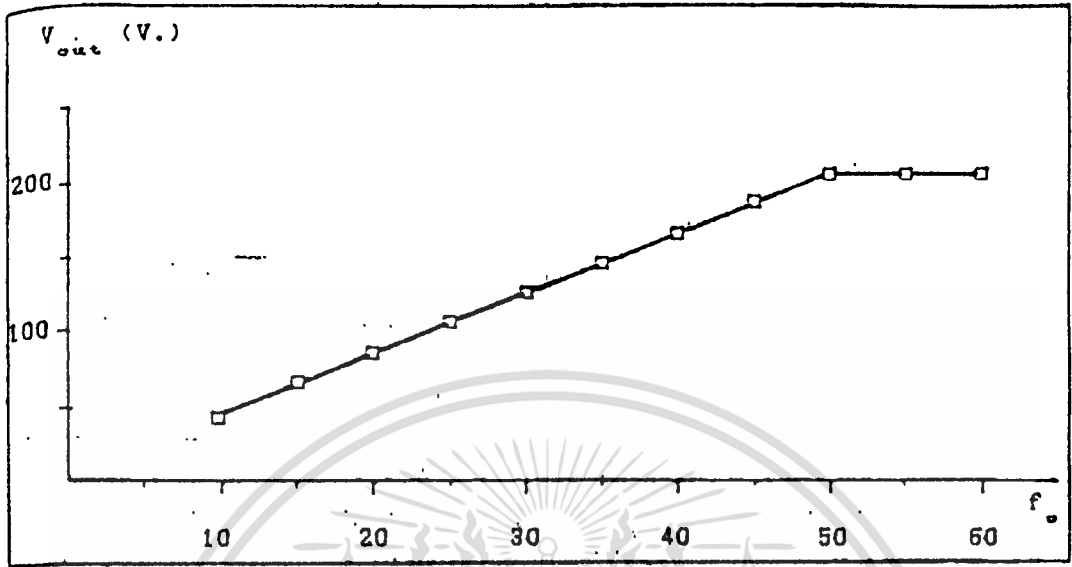
ถ้ามอเตอร์ที่ทดสอบมีขนาดกำลังขาเข้า 1500 วัตต์ ประสิทธิภาพ 85% ความเร็วพิกัด 1450 รอบ/นาที ค้างนั้นแรงบิดสูงสุดจะเท่ากับ 8.4 นิวตัน-เมตร

6. วัดและบันทึกค่า f_o, V_o, I, T, n จากเครื่องวัดต่างๆ ในวงจร
7. บันทึกภาพแรงดันไฟขาออก (Output Line voltage) จากช่องที่ 1 และกระแสขาออก (Output Line current) จากช่องที่ 2 ของ Digital Oscilloscope
8. นำสัญญาณกระแสจากช่อง 2 ของ Digital Oscilloscope ไปวิเคราะห์หาองค์ประกอบฮาร์มอนิก พร้อมบันทึกภาพสเปกตรัมฮาร์มอนิกที่วิเคราะห์ได้จากรูปคลื่นกระแสนั้น
9. ทำการทดสอบซ้ำตั้งแต่ข้อ 6 ถึงข้อ 8 โดยลดความถี่ลงขั้นละ 5 เฮิรท์ จนกระทั่งมอเตอร์หยุดหมุน ทั้งนี้ในการทดสอบให้แรงบิดคงที่ประมาณ 4.2 Nm เสมอ
10. หยุดจ่ายแรงดันให้กับเครื่องควบคุมความเร็ว (ขณะมอเตอร์ไม่มีภาระ)
11. ปลดภาระที่เพลลาของมอเตอร์ออกให้เรียบร้อย
12. จ่ายแรงดันไฟสลับ 220 โวลต์ให้กับเครื่องควบคุมความเร็ว พร้อมทั้งปรับความถี่ไว้ที่ 0 เฮิรท์
13. กดปุ่ม "RUN" เพื่อเริ่มทำงานที่ 0 เฮิรท์
14. ค่อยๆ ปรับความถี่ขึ้นจาก 0 ถึง 60 เฮิรท์ โดยปรับเป็นขั้นๆ ขึ้นละ 5 เฮิรท์ ในการปรับแต่ละครั้ง เมื่อรอจนกระทั่งได้ค่าความถี่ขาออกตรงตามต้องการแล้วให้นำสัญญาณกระแสจากช่อง 2 ของ Digital Oscilloscope ไปวิเคราะห์หาองค์ประกอบฮาร์มอนิก พร้อมบันทึกภาพสเปกตรัมฮาร์มอนิกที่วิเคราะห์ได้จากรูปคลื่นกระแสนั้น
15. เมื่อบันทึกภาพที่ต้องการแล้ว ปิดแหล่งจ่ายแรงดันให้เรียบร้อยด้วย

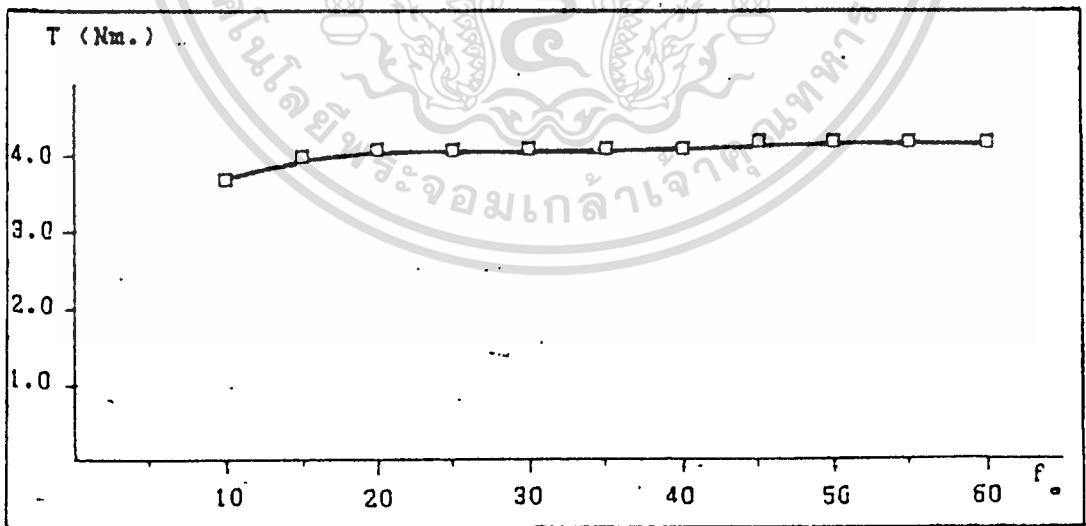
ตารางที่ 4 ผลการวัดค่าต่างๆจากการทดสอบเมื่อมอเตอร์ทำงานที่ครั้งพิกัดสูงสุด

ความถี่	แรงดันขาออก	กระแสขาออก	แรงบิด	ความเร็วรอบ
f_o (Hz)	V_o (V)	I_L (A)	T (Nm)	n (RPM)
10	42	2.8	3.7	267
15	65	2.8	4.0	406
20	85	2.97	4.1	506
25	105	3.1	4.1	722
30	126	3.15	4.1	873
35	146	3.25	4.1	1022
40	166	3.35	4.1	1168
45	185	3.4	4.2	1322
50	205	3.5	4.2	1471
55	205	3.5	4.2	1621
60	205	3.5	4.2	1697

ผลการทดสอบขณะทำงาน ที่ครั้งหนึ่งของพิกัดกำลังสูงสุดของมอเตอร์ที่ได้ตามตารางที่ 4 สามารถเขียนเป็นกราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างแรงดันขาออกกับค่าความถี่ขาออกได้ดังภาพที่ 49 และแรงบิดที่เพลของมอเตอร์กับความถี่ขาออก ดังภาพที่ 50



ภาพที่ 49 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างแรงดันกับความถี่ขาออก



ภาพที่ 50 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างแรงบิดกับความถี่ขาออก

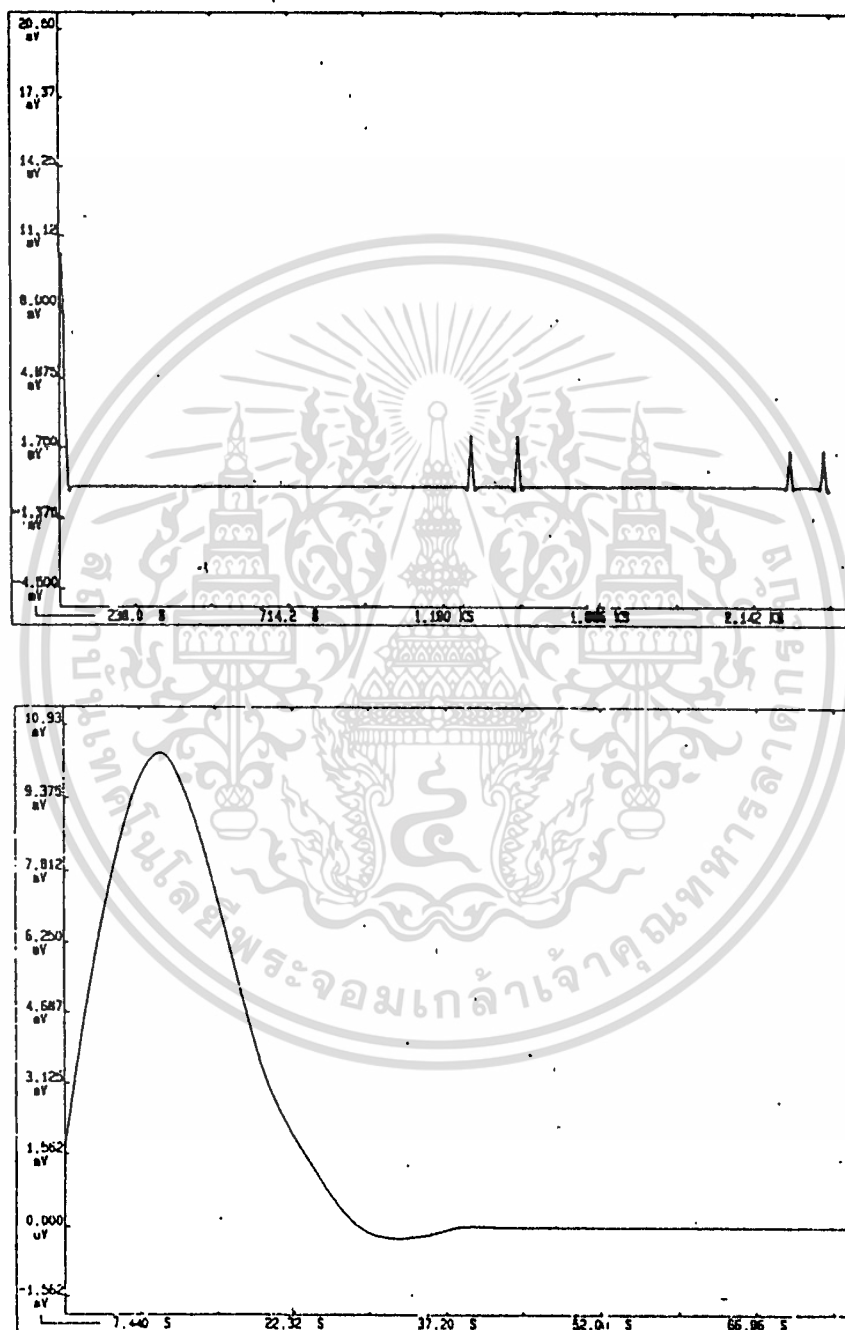
เนื่องจากเครื่องมือที่ใช้ในการวัดต่างๆ เช่นประเภท Moving Iron Instrument และประเภท Electrodynamometer Instrument ที่ใช้ในการทดสอบ สามารถให้ความเที่ยงตรงแม่นยำได้เฉพาะกับสัญญาณขายนับรูดที่ความถี่ 45 ถึง 65 เฮิรท์เท่านั้น ทำให้ค่าต่างๆ ที่วัดได้ ณ. ความถี่ต่างๆ มีความผิดพลาดค่อนข้างสูง ดังนั้นจึงไม่นำมาบันทึกลงในตารางที่ 4

อย่างไรก็ตามผลจากการทดสอบในตารางที่ 4 นั้น ได้นำมาเขียนเป็นกราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างแรงดันขาออกกับความถี่ขาออกดังภาพที่ 49 และระหว่างแรงบิดที่เพลของมอเตอร์กับความถี่ขาออกดังภาพที่ 50 ซึ่งทั้งนี้ในขณะมอเตอร์ทำงานที่ครั้งพิกัดกำลังสูงสุด ณ. ความถี่พิกัด 50 เฮิรท์นั้นสามารถวัดกำลังไฟฟ้าขาเข้า (P_{in}) และกำลังไฟฟ้าขาออก (P_{out}) ของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำได้เป็น 1000 วัตต์ และ 700 วัตต์ ตามลำดับ ทำให้คำนวณค่าประสิทธิภาพของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำที่ความถี่พิกัด 50 เฮิรท์ ได้ดังนี้

$$\begin{aligned} \text{ค่าประสิทธิภาพ } (\eta) \text{ ของเครื่อง} &= \frac{\text{กำลังไฟฟ้าขาออก } (P_{out}) \times 100}{\text{กำลังไฟฟ้าขาเข้า } (P_{in})} \\ &= \frac{700 \times 100}{1000} \\ &= 70 \% \end{aligned}$$

จะเห็นว่า ค่าประสิทธิภาพของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ขณะทำงานที่ครั้งพิกัดกำลังสูงสุดของมอเตอร์ขนาด 1500 วัตต์มีค่าเพียง 70% ซึ่งค่อนข้างต่ำ ทั้งนี้อาจเป็นเพราะว่าเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ที่สร้างขึ้นนี้ มีการสูญเสียพลังงานไปมากในรูปความร้อนที่เกิดขึ้นจากวงจรสับเบอ์ ตลอดจนความถี่สูงเนื่องจากฮาร์โมนิกที่อาจทำให้ค่ากำลังไฟฟ้าที่วัดจากเครื่องวัดประเภท Electrodynamometer ที่ใช้ในการทดสอบ ผิดพลาดได้

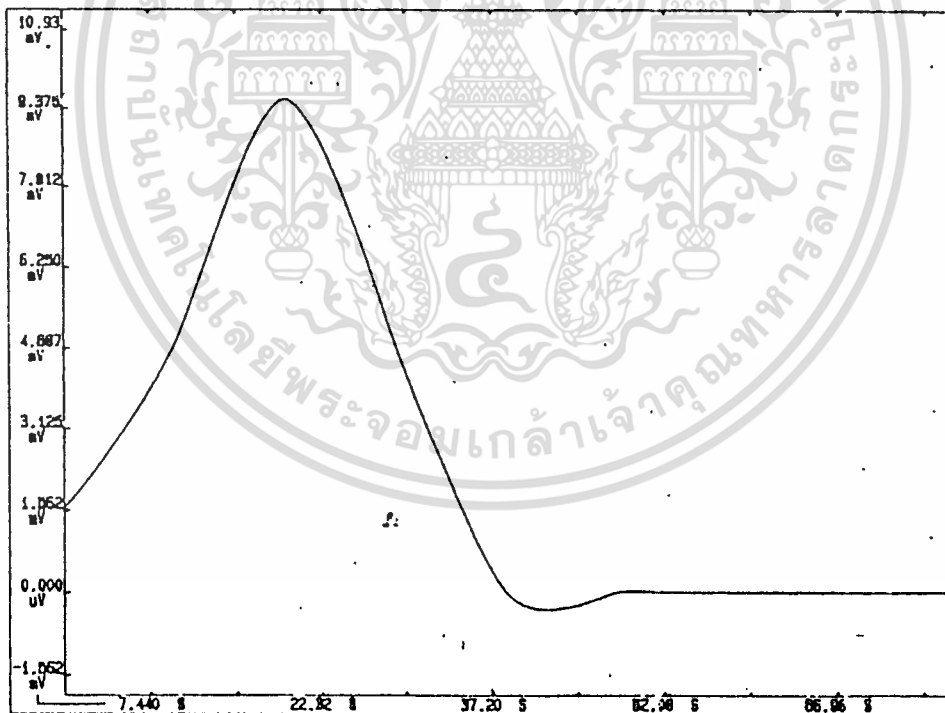
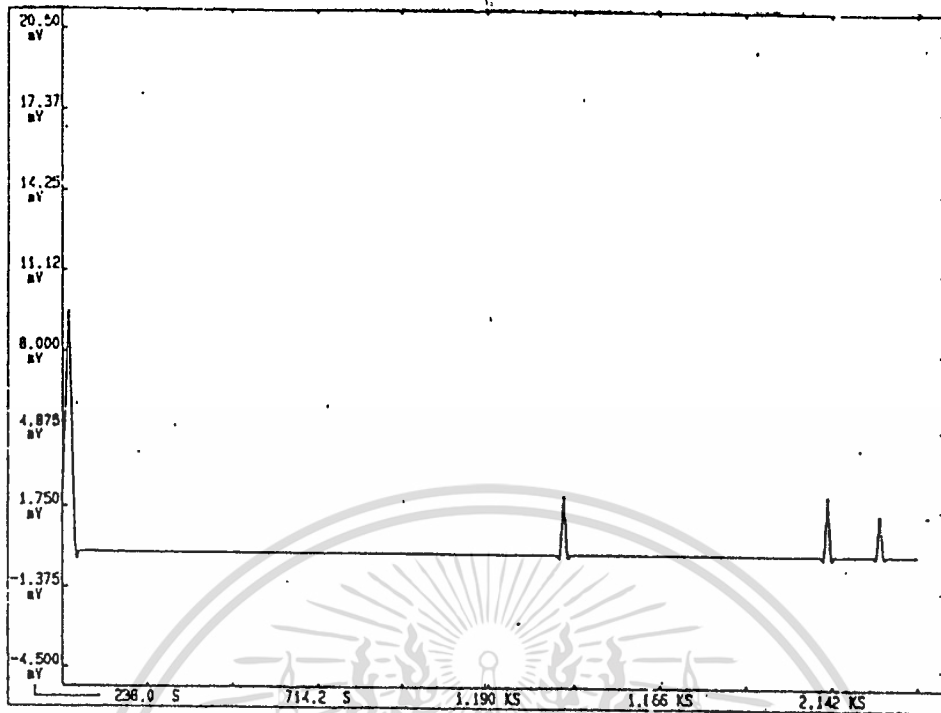
นอกจากนั้นเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำตามหลักการนี้ ยังถูกนำไปทดสอบ เพื่อหาค่าความถี่ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นในสภาวะมอเตอร์ขณะไม่มีภาระด้วย ซึ่งสเปกตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นขณะมอเตอร์ไม่มีภาระจะแสดงดังภาพที่ 50 ถึง 55 ตามลำดับ



ภาพที่ 50 บน : สเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกขณะมอเตอร์ไม่มีภาระที่ความถี่ 10 เฮิรท์

ล่าง : แสดงค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูลที่ความถี่ 10 เฮิรท์

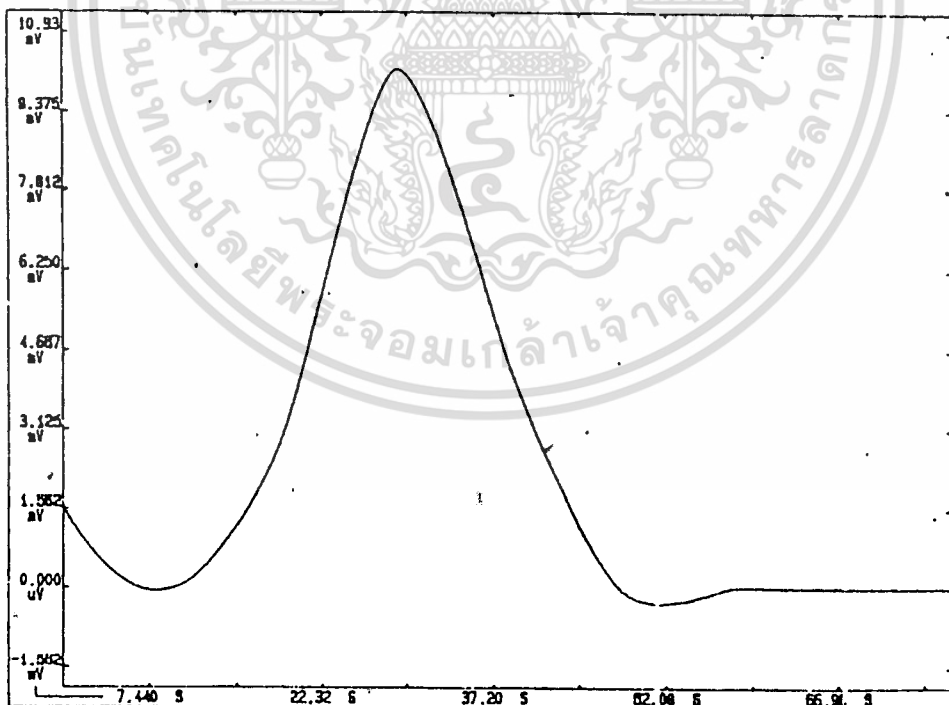
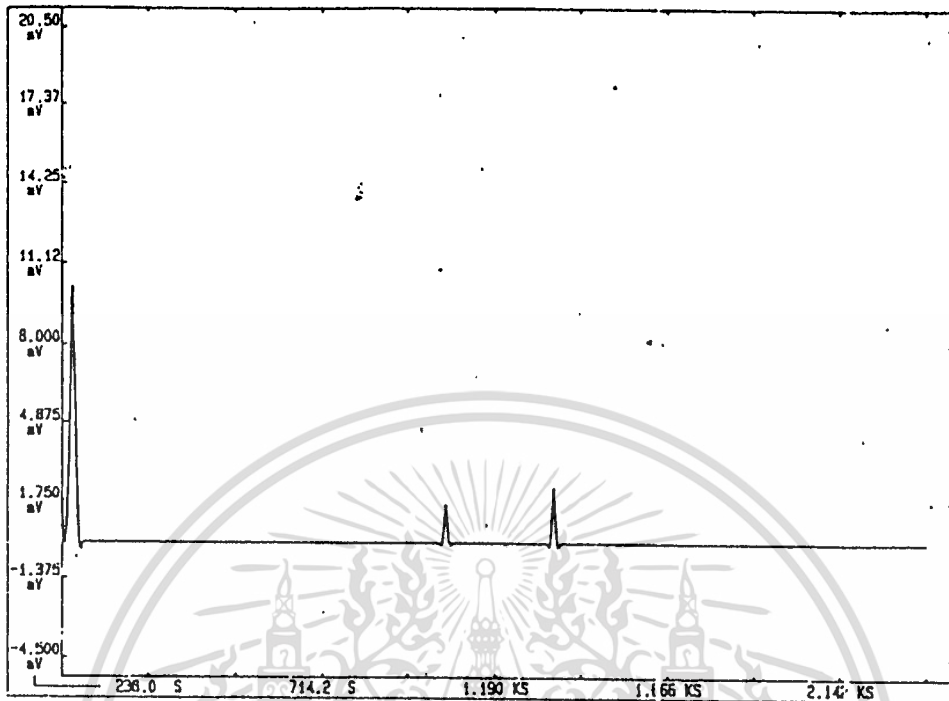
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพที่ 51 บน : สเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกของมอเตอร์ไม่มีภาระที่ความเร็ว 20 เฮิรท์

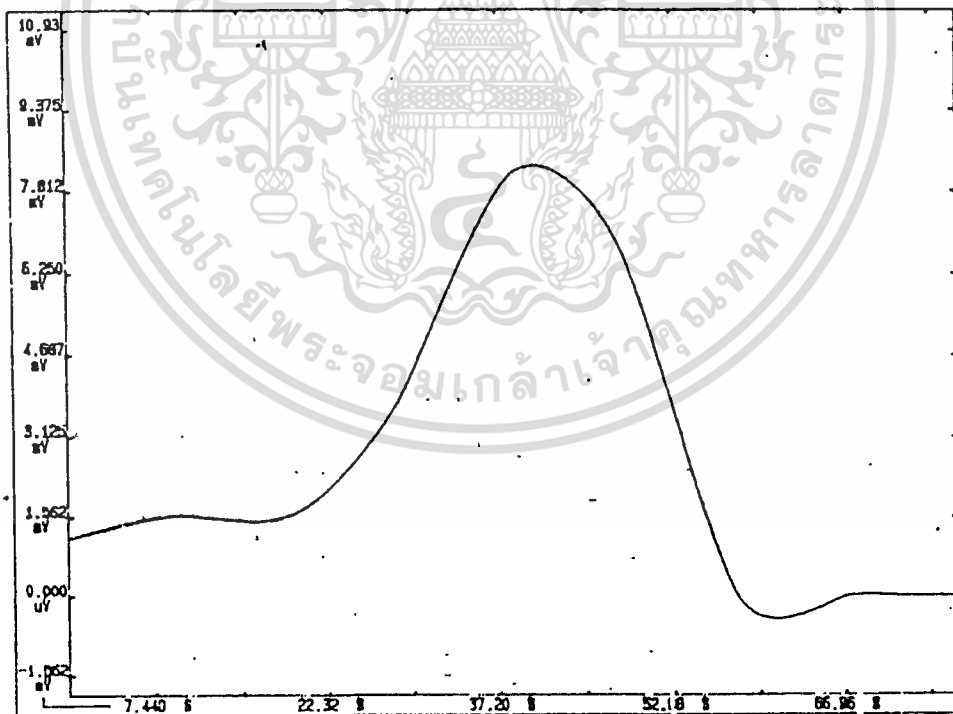
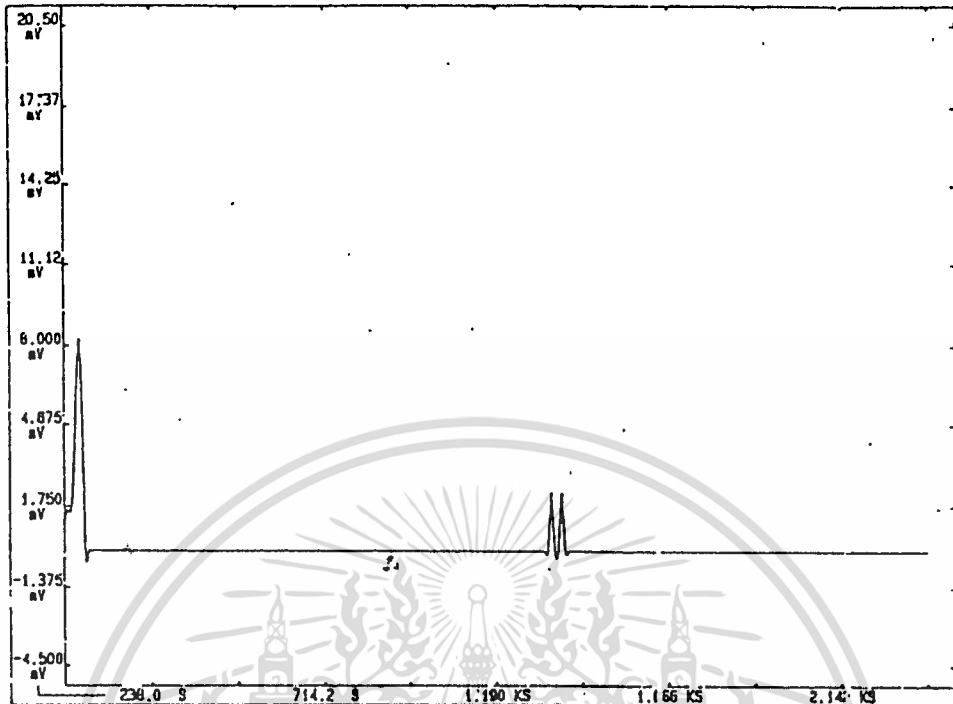
ล่าง : แสดงค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูลที่ความเร็ว 20 เฮิรท์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพที่ 52 บน : สเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกของมอเตอร์ไม่มีภาระที่ความถี่ 30 เฮิรตซ์

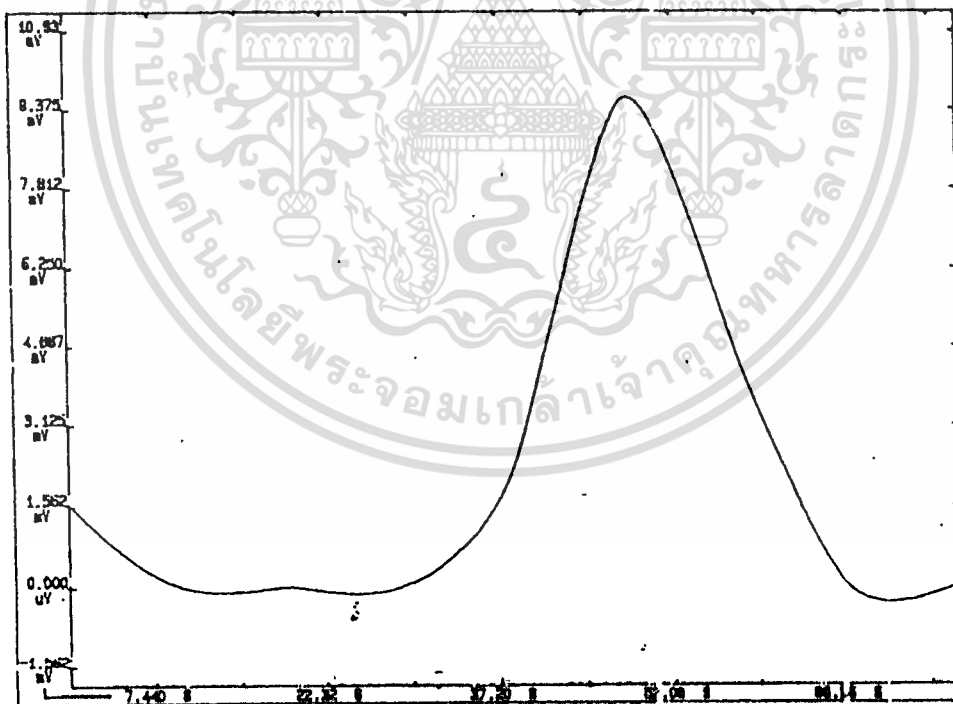
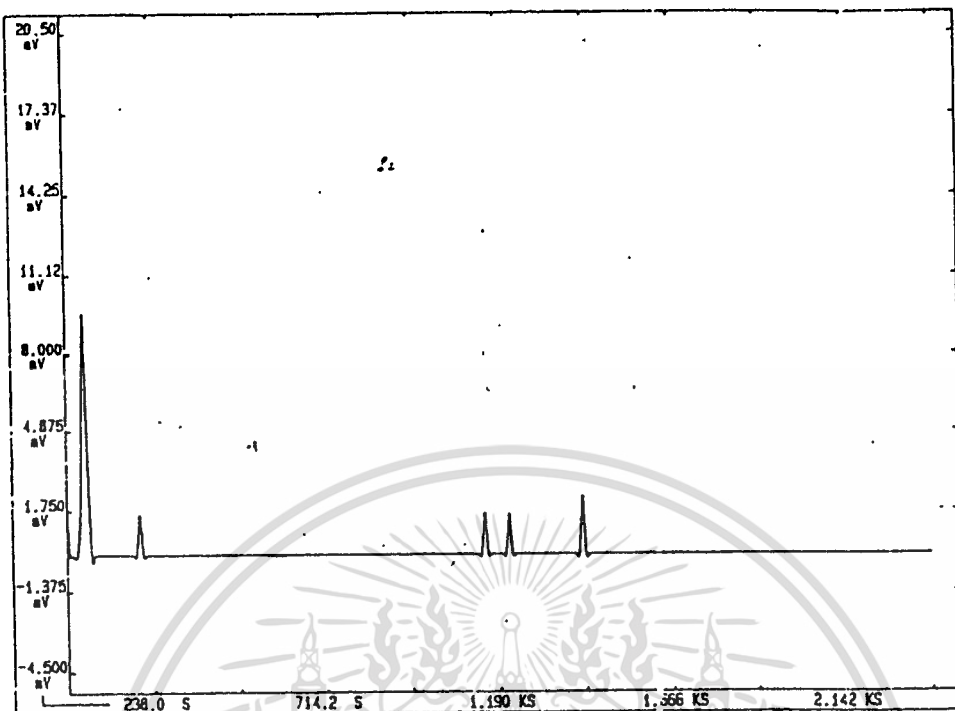
เอกสารนี้เป็นเอกสารอ้างอิง แสดงค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูลที่ความถี่ 30 เฮิรตซ์ ซึ่งเป็นการคำนวณโดยอัตโนมัติของโปรแกรมที่ใช้ในการคำนวณค่า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพที่ 53 บน : สเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิคขณะมอเตอร์ไม่มีภาระที่ความถี่ 40 เฮิรตซ์

ล่าง : แสดงค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูลที่ความถี่ 40 เฮิรตซ์

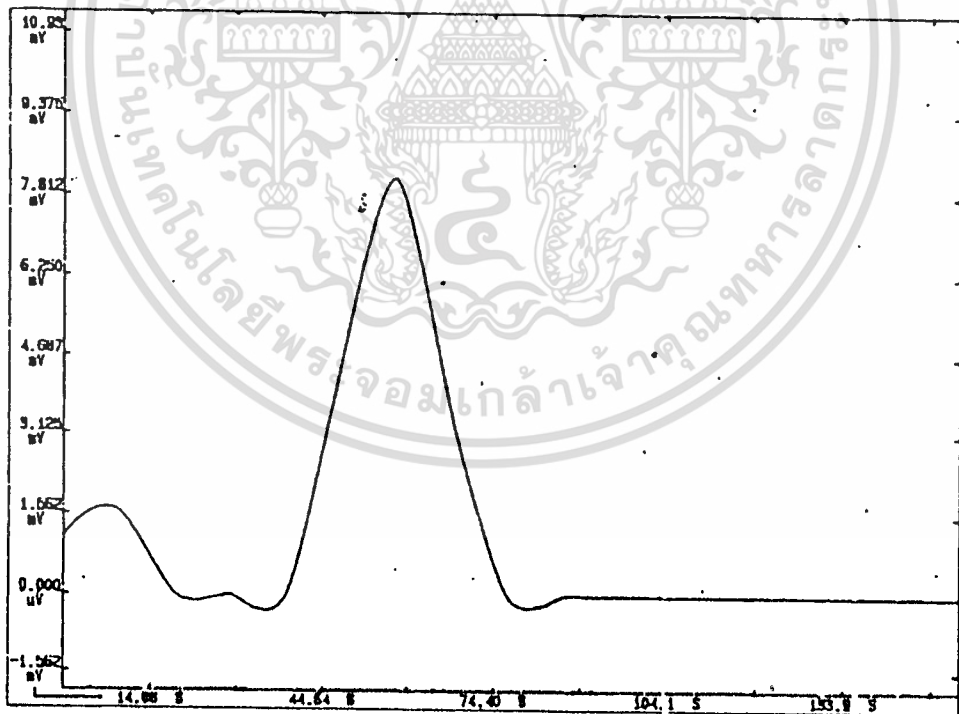
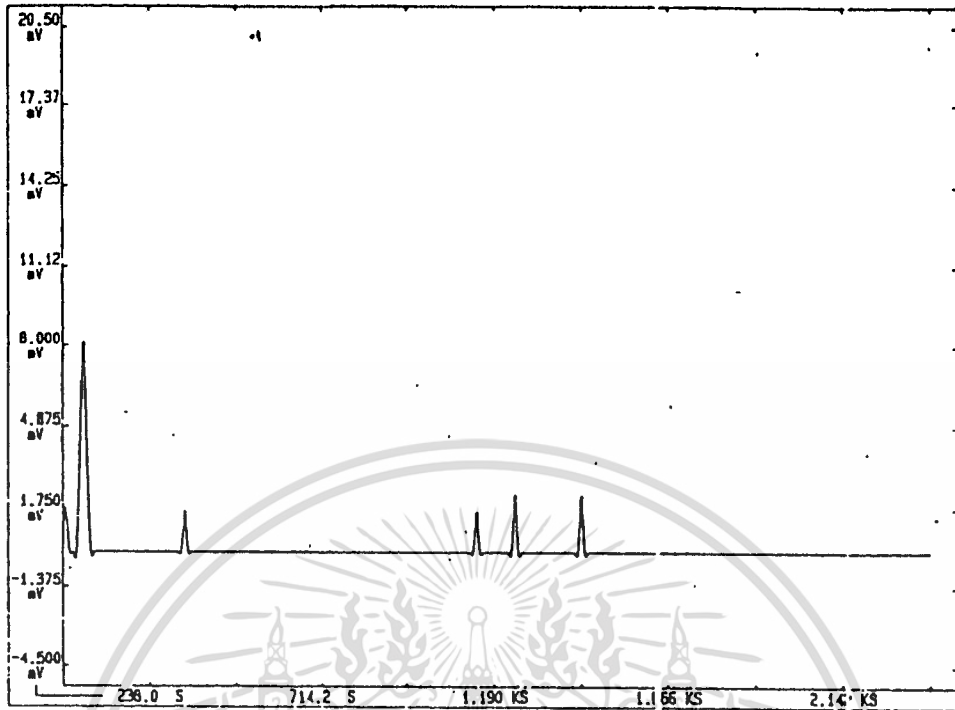
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพที่ 54 บน : สเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกขณะมอเตอร์ไม่มีภาระที่ความถี่ 50 เฮิรท์

ล่าง : แสดงค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูลที่ความถี่ 50 เฮิรท์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

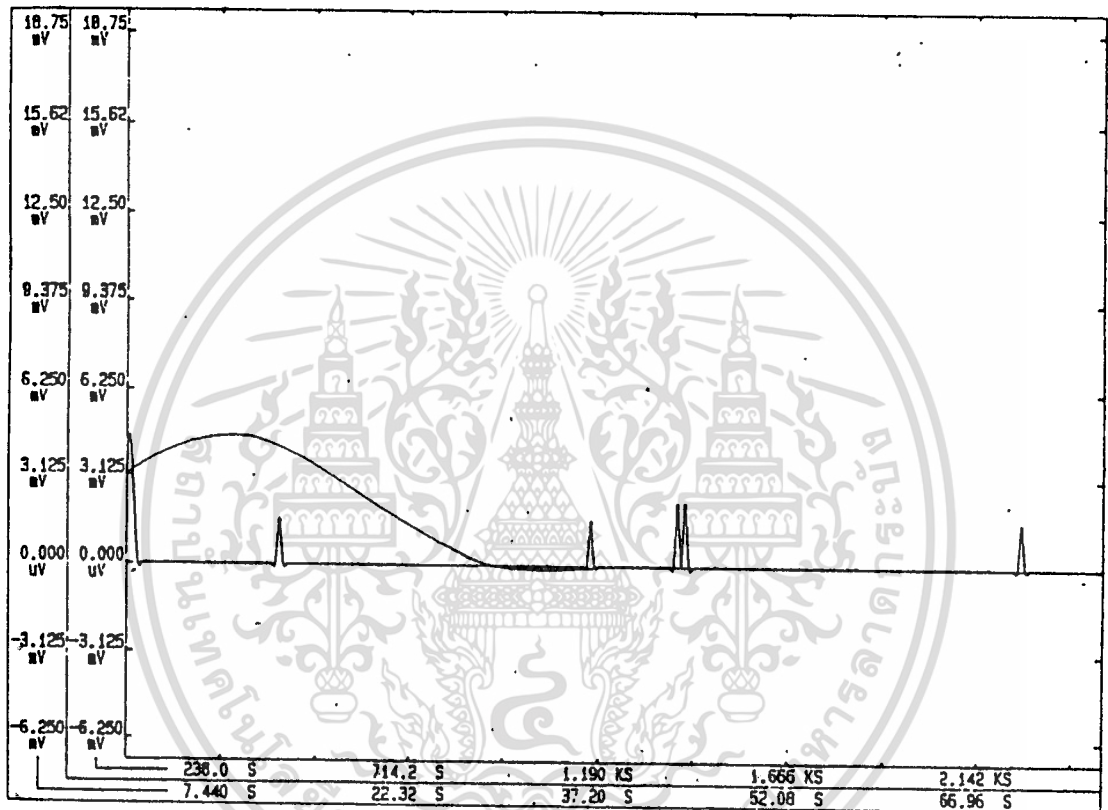


ภาพที่ 55 บน : สเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิคของมอเตอร์ไม่มีภาระที่ความถี่ 60 เฮิรท์

ล่าง : แสดงค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูลที่ความถี่ 60 เฮิรท์

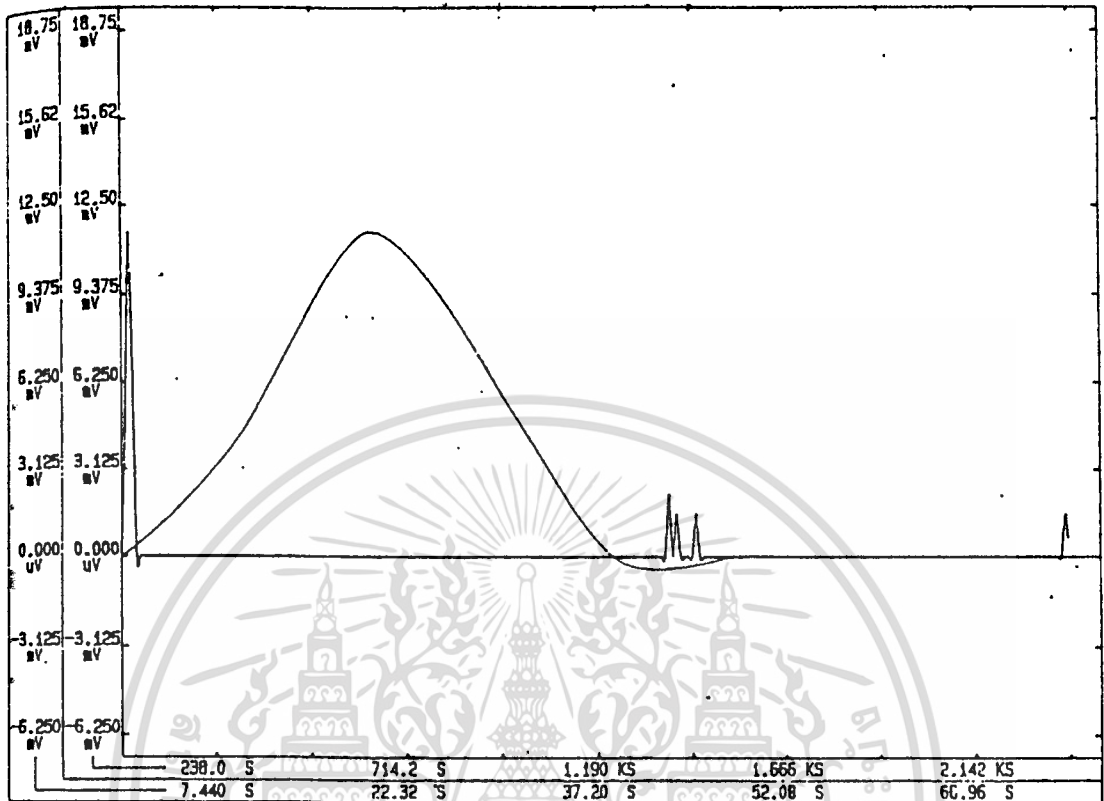
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เช่นเดียวกัน เมื่อนำไปทดสอบเพื่อหาความถี่ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นขณะมอเตอร์มีภาระที่ครึ่งหนึ่งของพิกัดสูงสุด จะได้สเปกตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกดังแสดงในภาพที่ 56 ตามลำดับเช่นกัน



ภาพที่ 56 แสดงสเปกตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกขณะมอเตอร์มีภาระ พร้อมทั้งค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูล ที่ความถี่ 10 เฮิรท์

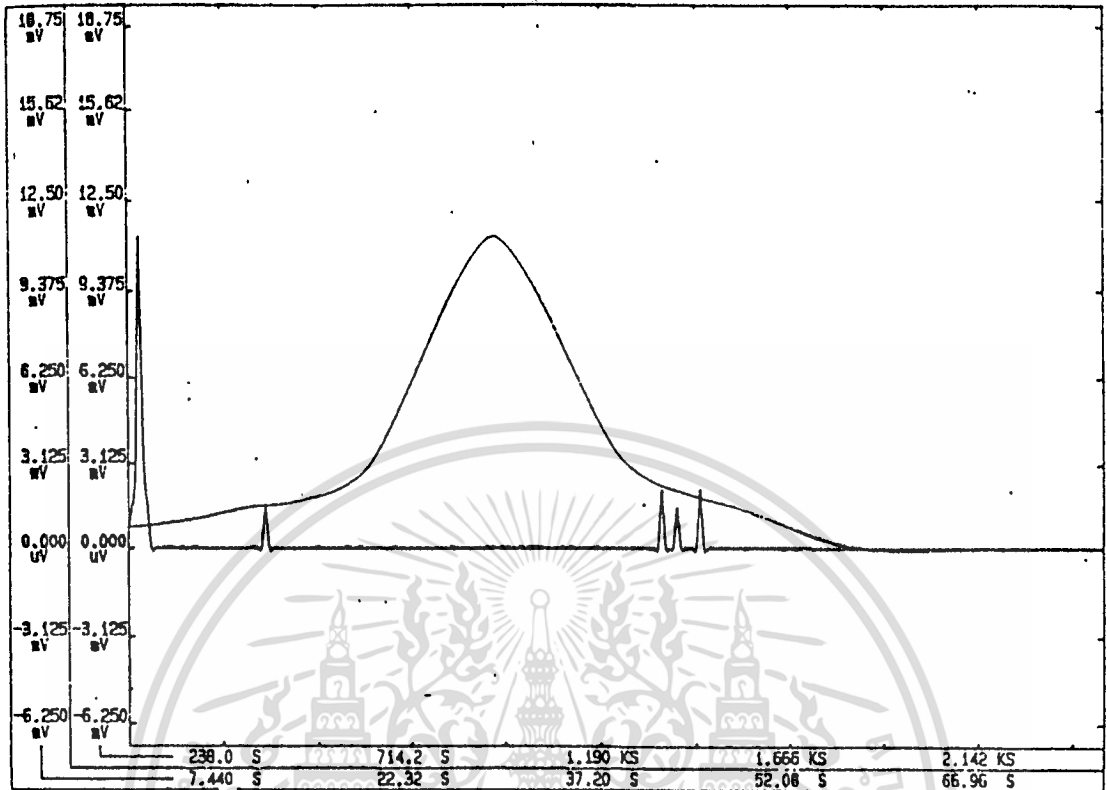
จากภาพที่ 50 และ 56 แสดงสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกของกระแส ขณะมอเตอร์ไม่มีภาระ และมีภาระตามลำดับที่ความถี่ขาออก 10 เฮิรท์ ซึ่งจะเห็นได้ว่าฮาร์โมนิกปกติจะเกิดบริเวณความถี่การสวิตช์ 1440 เฮิรท์ตามที่ต้องการ เพียงแต่ในขณะมอเตอร์มีภาระนั้น การสั่นสะเทือนขณะทำงานอาจเป็นผลให้เกิดฮาร์โมนิกที่ความถี่ค่อนข้างต่ำปะปนมาบ้าง แต่ก็มีขนาด



ภาพที่ 57 แสดงสเปกตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกขณะมอเตอร์มีภาวะ พร้อมทั้ง

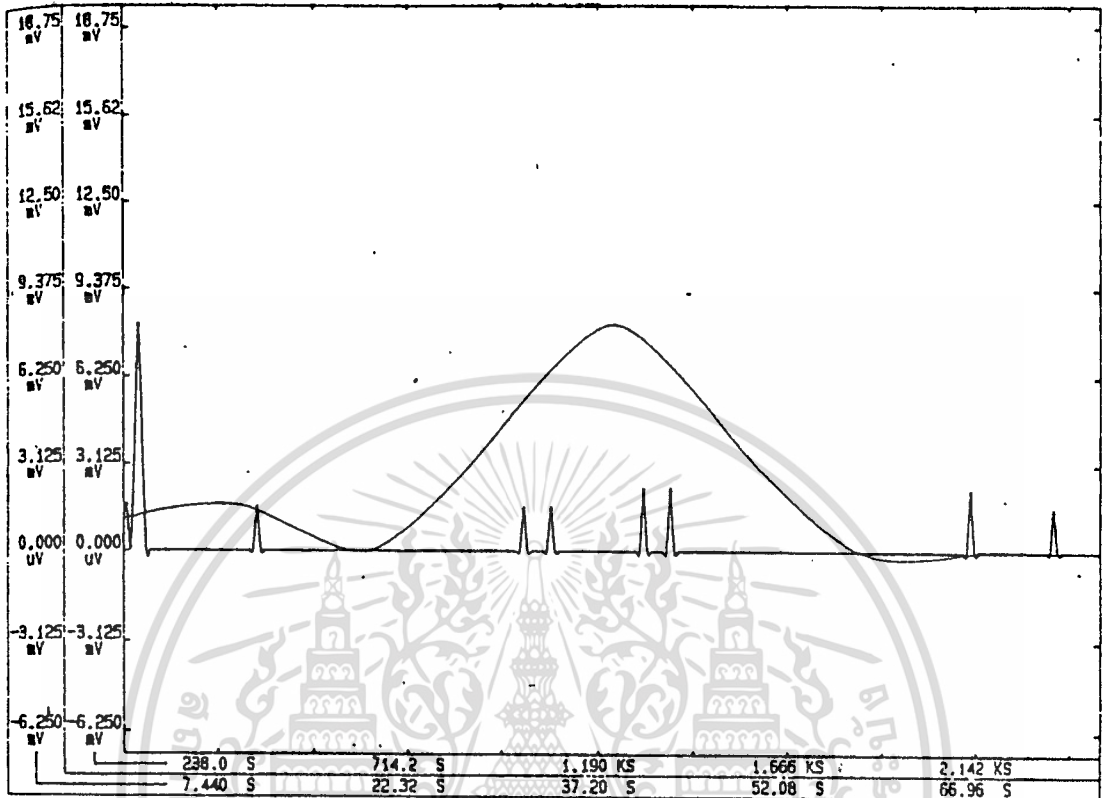
ค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูล ที่ความถี่ 20 เฮิรท์

ภาพที่ 51 และ 57 เป็นภาพสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกของกระแสมอเตอร์ ขณะไม่มีภาวะ และขณะมีภาวะตามลำดับ ที่ความถี่ขาออก 20 เฮิรท์จะเห็นว่าในขณะไม่มีภาวะฮาร์โมนิกที่ความถี่ต่ำๆ จะไม่เกิดขึ้นเลย ฮาร์โมนิกตัวแรกที่เกิดขึ้นจะอยู่ที่บริเวณความถี่การสวิตช์ 1440 เฮิรท์ เมื่อขณะมอเตอร์มีภาวะ ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นยังคงเกิดอยู่ที่ 1440 เฮิรท์โดยประมาณ เช่นเดิม แต่อาจเกิดขึ้นที่ความถี่ข้างเคียงบ้าง ซึ่งอาจเป็นเพราะว่าเกิดอาการแกว่งของค่าความถี่ขาออก



ภาพที่ 58 แสดงสเปกตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกของมอเตอร์มีภาระ พร้อมทั้งค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูล ที่ความถี่ 30 เฮิรตซ์

ภาพที่ 52 และ 58 เป็นภาพสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกของกระแสมอเตอร์ ในขณะที่ไม่มีและขณะมีภาระตามลำดับ ที่ความถี่ขาออก 30 เฮิรตซ์ จะเห็นว่าในขณะที่มอเตอร์ไม่มีภาระนั้น ฮาร์โมนิกที่ความถี่ต่างๆ จะไม่เกิดขึ้นเช่นกัน ฮาร์โมนิกตัวแรกที่เกิดขึ้นอยู่ที่บริเวณความถี่การสวิตช์ 1440 เฮิรตซ์ เมื่อขณะมอเตอร์มีภาระ ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นยังคงเกิดอยู่ที่ 1440 เฮิรตซ์ โดยประมาณเช่นเดิม แต่อาจเกิดขึ้นที่ความถี่ข้างเคียงบ้าง ซึ่งอาจเป็นเพราะว่าเกิดอาการแกว่งของค่าความถี่ขาออก และอาจเกิดฮาร์โมนิกขึ้นบ้างที่ความถี่ต่ำ (ประมาณ 300 เฮิรตซ์) ซึ่งอาจจากกรณีที่มอเตอร์มีอาการสั่นสะเทือนเล็กน้อยในขณะที่รับภาระ ฮาร์โมนิกที่ความถี่ต่างๆ นี้มีจำนวนไม่มากนัก อีกทั้งการเกิดก็ไม่แน่นอนเช่นกัน

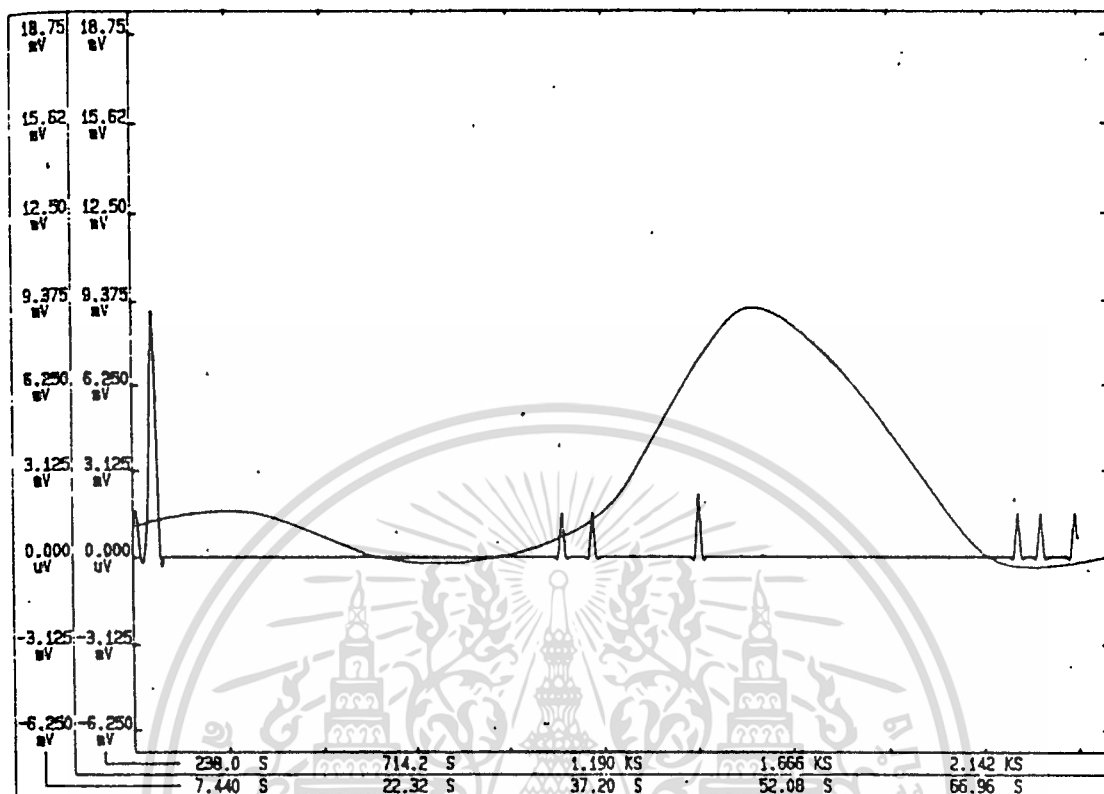


ภาพที่ 59 แสดงสเปกตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกของมอเตอร์มีภาระ พร้อมทั้ง
ค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูล ที่ความถี่ 40 เฮิรท์

ภาพที่ 53 และ 59 เป็นภาพสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกของกระแสมอเตอร์ ในขณะไม่มี
และขณะมีภาระตามลำดับ ที่ความถี่ขาออก 40 เฮิรท์ จะเห็นว่าในขณะมอเตอร์ไม่มีภาระนั้น
ฮาร์โมนิกที่ความถี่ต่างๆ จะไม่เกิดขึ้นเช่นกัน ฮาร์โมนิกตัวแรกที่เกิดขึ้นอยู่ที่บริเวณความถี่การ
สวิตช์ 1440 เฮิรท์ เมื่อขณะมอเตอร์มีภาระ ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นยังคงเกิดอยู่ที่ 1440 เฮิรท์
โดยประมาณเช่นเดิม แต่อาจเกิดขึ้นที่ความถี่ข้างเคียง และเกิดฮาร์โมนิกขึ้นบ้างที่ความถี่ต่ำ
เนื่องจากขณะทดสอบที่ความถี่ขาออก 40 เฮิรท์นี้ มอเตอร์มีอาการสั่นสะเทือนในขณะรับภาระ
ฮาร์โมนิกที่ความถี่ต่างๆ ที่เกิดขึ้นนี้มีตำแหน่งการเกิดไม่แน่นอน

จากภาพองค์ประกอบความถี่สูงจะเห็นว่าที่ความถี่ขาออก 40 เฮิรท์นี้มีฮาร์โมนิกที่ต่ำกว่า
ความถี่หลักมูลเกิดขึ้น ทั้งนี้อาจเนื่องจากเกิด Sub Transient ขึ้นภายในมอเตอร์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

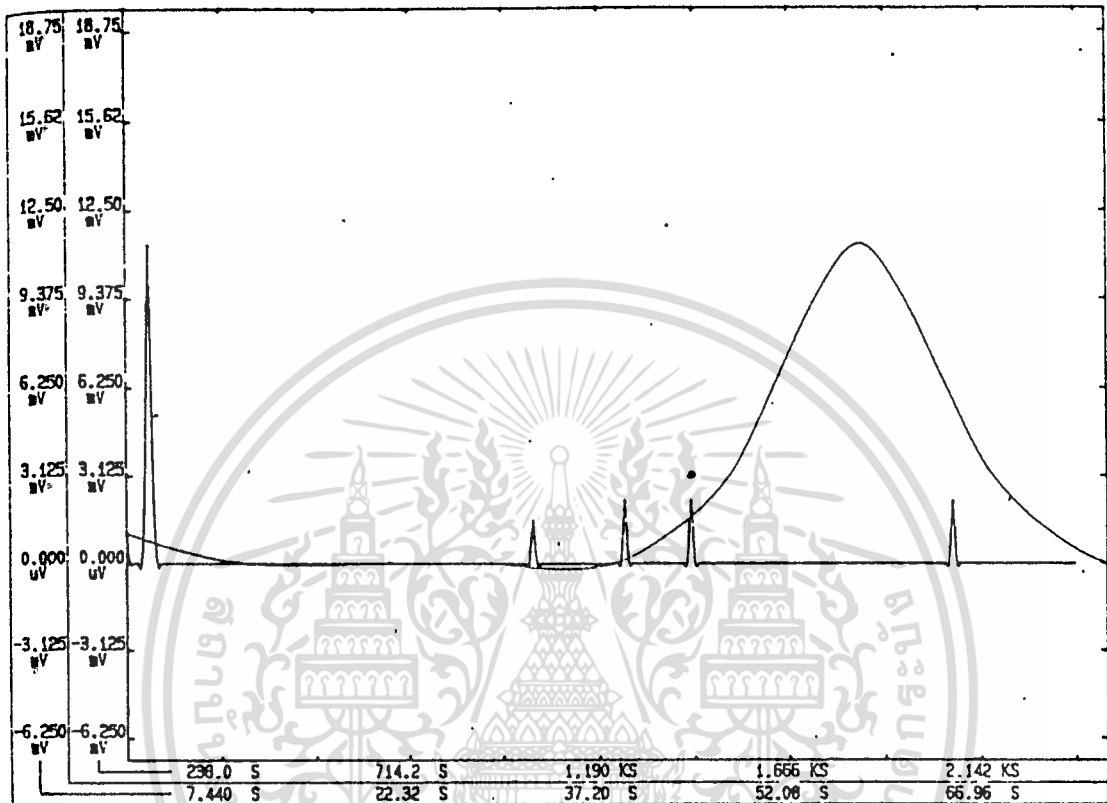


ภาพที่ 60 แสดงสเปกตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกของมอเตอร์มีภาระ พร้อมทั้งค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูล ที่ความถี่ 50 เฮิรตซ์

ภาพที่ 54 และ 60 เป็นภาพสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกของกระแสมอเตอร์ ในขณะที่ไม่มีและขณะมีภาระตามลำดับ ที่ความถี่ขาออก 50 เฮิรตซ์ จะเห็นว่าในขณะที่มอเตอร์ไม่มีภาระนั้นฮาร์โมนิกที่ความถี่ต่ำๆ จะเกิดขึ้นเล็กน้อย ฮาร์โมนิกที่บริเวณความถี่การสวิตช์ 1500 เฮิรตซ์ ยังปรากฏอยู่เช่นเดิม เมื่อขณะมอเตอร์มีภาระ จะเกิดฮาร์โมนิกขึ้นที่ความถี่ต่ำ ค่อนข้างมากขึ้นกว่าเดิม เนื่องจากขณะทดสอบ มอเตอร์มีอาการสั่นสะเทือนในขณะที่รับภาระ อย่างไรก็ตามฮาร์โมนิกที่ความถี่ต่ำๆ ที่เกิดขึ้นนี้มีตำแหน่งการเกิดไม่แน่นอน

จากภาพองค์ประกอบความถี่สูงจะเห็นว่าที่ความถี่ขาออก 50 เฮิรตซ์นี้มีฮาร์โมนิกที่ต่ำกว่าความถี่หลักมูลเกิดขึ้น ทั้งนี้อาจเนื่องจากเกิด Sub Transient ขึ้นภายในมอเตอร์เช่นเดียวกับกรณีความถี่ขาออก 40 เฮิรตซ์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพที่ 61 แสดงสเปกตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกของมอเตอร์มีภาระ พร้อมทั้งค่าสูงสุดขององค์ประกอบความถี่หลักมูล ที่ความถี่ 60 เฮิรท์

ภาพที่ 55 และ 61 เป็นภาพสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกของกระแสมอเตอร์ ในขณะไม่มีและขณะมีภาระตามลำดับ ที่ความถี่ขาออก 60 เฮิรท์ จะเห็นว่าในขณะมอเตอร์ไม่มีภาระนั้นฮาร์โมนิกที่ความถี่ต่างๆ จะเกิดขึ้นประปรายและเมื่อขณะมอเตอร์มีภาระ ฮาร์โมนิกเหล่านี้ยังคงปรากฏอยู่เช่นเดิม เนื่องจากมอเตอร์มีอาการสั่นสะเทือนในขณะทดสอบ อย่างไรก็ตามฮาร์โมนิกที่ความถี่ต่างๆ ที่เกิดขึ้นนี้มีตำแหน่งการเกิดไม่แน่นอน

ผลการทดสอบจากสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิก

การทดสอบมอเตอร์เหนี่ยวนำขนาด 2 แรงม้า เพื่อหาความถี่ฮาร์โมนิกที่อาจเกิดขึ้นจริง จากรูปคลื่นกระแสมอเตอร์ ทั้งในขณะที่มอเตอร์ไม่มีภาระ และมีภาระที่ครึ่งพิกัดกำลังสูงสุดของมอเตอร์นั้น ทำให้เราทราบว่าฮาร์โมนิกจะเกิดขึ้นที่บริเวณความถี่ฮาร์โมนิกที่ใช้ในแต่ละความถี่ขาออก แต่ว่ายังมีความถี่ฮาร์โมนิกอื่นๆ เกิดขึ้นปะปนเข้าสู่ระบบไฟฟ้าด้วยเช่นกัน ซึ่งเท่าที่ได้ทดสอบพบว่า ความถี่ต่างๆที่ปะปนมานี้มีค่าองค์ประกอบความสูงและตำแหน่งไม่แน่นอน ซึ่งอาจเกิดจากสภาวะแวดล้อมต่างๆ จากการทำงานของมอเตอร์ เช่น ระดับแรงดันป้อนเปลี่ยนแปลง การเปลี่ยนแปลงภาระโดยกระทันหัน การสั้นสะเทือนเชิงกลที่สายพาน หรือการเปลี่ยนแปลงของค่าความถี่ขาออก เนื่องจากความแน่นอนของโปรแกรมควบคุมการทำงานของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ เป็นต้น อย่างไรก็ตามผลจากการทดสอบหาความถี่ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นทั้ง 2 สภาวะพบว่าฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นมีจำนวนน้อยจุด แต่ละจุดมีค่าองค์ประกอบความสูงประมาณ 10 - 15 % ยกเว้นที่ค่าความถี่การสวิตช์ที่ใช้เท่านั้น

เช่นเดียวกัน ถ้าเรานำภาพสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิกที่ได้จากการทดสอบจริง ในขณะที่มอเตอร์มีภาระ ที่ความถี่ขาออกต่างๆ ตั้งแต่ภาพที่ 56 ถึง 61 ตามลำดับ เปรียบเทียบกับภาพรูปคลื่นกระแส และสเปกตรัมความถี่ฮาร์โมนิก จากการจำลองของวงจรสมมูลมอเตอร์ขนาด 2 แรงม้าทั้งนี้ที่ค่าสลิป (Slip) เป็น 0.05 ตั้งแต่ภาพที่ 17 ถึง 21 ตามลำดับเช่นกัน ได้ดังนี้

ที่ความถี่ขาออก 10 เฮิรท์ซ (ดังภาพที่ 17 และ 56) รูปคลื่นของกระแสขณะทดสอบจริง จะใกล้เคียงกับรูปคลื่นกระแสจากการจำลองมาก ทั้งนี้รูปคลื่นจากการจำลองอาจมีการคลาดเคลื่อนในด้านเวลาไปบ้าง เนื่องจาก Sub Transient ที่เกิดขึ้นในวงจรสมมูลเท่านั้น ส่วนฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นจริงที่ค่าความถี่การสวิตช์จะมีค่าองค์ประกอบ สูงกว่าที่จำลองได้ อย่างไรก็ตามที่ความถี่อื่นๆ โดยเฉพาะที่ใกล้เคียงความถี่หลักมูลจะไม่มีฮาร์โมนิกเกิดขึ้น เหมือนกับผลที่ได้จากการจำลองเช่นกัน

ที่ความถี่ขาออก 20 เฮิรท์ซ (ดังภาพที่ 18 และ 57) รูปคลื่นของกระแสขณะทดสอบจริง จะใกล้เคียงกับรูปคลื่นกระแสจากการจำลองเช่นกัน ส่วนฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นจริงที่ค่าความถี่ใกล้เคียงกับผลการจำลองมาก เพียงแต่มีฮาร์โมนิกเกิดขึ้นที่ใกล้เคียงความถี่การสวิตช์มากกว่าที่

ที่ความถี่ขาออก 30 เฮิรท์ (ดังภาพที่ 19 และ 58) ก็เช่นกัน รูปคลื่นของกระแสขณะทดสอบจริงจะใกล้เคียงกับรูปคลื่นกระแสจากการจำลองได้ ชาร์โมนิกที่เกิดขึ้นจริงมีค่าใกล้เคียงกับผลการจำลองเช่นกัน เพียงแต่มีชาร์โมนิกเกิดขึ้นความถี่ต่ำปะปนมาบ้าง ซึ่งก็ไม่ใช่สภาวะที่แน่นอนเสมอไป

ที่ความถี่ขาออก 40 เฮิรท์ (ดังภาพที่ 20 และ 59) เนื่องจากการทดสอบนั้น เกิดการสั่นสะเทือนเชิงกลค่อนข้างบ่อย จึงทำให้เกิดชาร์โมนิกที่ความถี่อื่นๆ ปะปนเข้ามามากกว่าที่ควรจะเป็น อย่างไรก็ตามผลการทดสอบจริง ยังมีค่าชาร์โมนิกที่เกิดขึ้นใกล้เคียงกับผลที่ได้จากการจำลอง

ที่ความถี่ขาออก 50 และ 60 เฮิรท์ (ดังภาพที่ 21, 22 และ 60, 61 ตามลำดับ) ก็ได้ผลเช่นเดียวกันคือ ผลจากการทดสอบจริง มีค่าชาร์โมนิกที่เกิดขึ้นใกล้เคียงกับผลที่ได้จากการจำลองมาแล้ว

สรุปผลการทดสอบ

ผลที่ได้จากการทดสอบ ทั้งรูปคลื่นกระแส และสเปกตรัมความถี่ชาร์โมนิกนั้น เมื่อเปรียบเทียบกับผลที่จำลองไว้ จะเห็นว่าใกล้เคียงกันมาก แต่อย่างไรก็ตามภาพสเปกตรัมความถี่ชาร์โมนิกจากการจำลองยังมีรายละเอียดไม่เพียงพอ จึงอาจทำให้การวิจารณ์ผลที่ได้มีจุดบกพร่องไปบ้าง อีกทั้งรูปคลื่นของกระแสจากการจำลองนั้นมี Sub Transient ที่ความถี่ต่ำปะปนอยู่ เนื่องจากการเลือกรวมผลที่ใช้ในการจำลอง ทำให้รูปคลื่นที่ได้ดูไม่สมมาตรไปบ้างเช่นกัน แต่จากการเปรียบเทียบผลที่ได้ของทั้ง 2 กรณีนั้น จะเห็นได้ว่าผลที่ได้มีค่าใกล้เคียงกันมาก

และเช่นเดียวกัน เนื่องจากอุปกรณ์ที่ใช้ในการวัดค่าต่างๆ ในการทดสอบหาความสัมพันธ์ระหว่างค่าต่างๆ กับความถี่ขาออก ทำให้ค่าที่วัดได้ผิดพลาด และผลลัพธ์จากกราฟต่างๆ เช่น

$$P_{out} = f(f_o) \text{ และ } = f(f_o) \text{ ไม่ตรงกับความเป็นจริง}$$

บทที่ 5

สรุปผลและข้อเสนอแนะ

สรุปผลการวิจัย

โครงการวิจัยนี้ได้เขียนโปรแกรมคำนวณมุมสวิทช์ และโปรแกรมจำลองรูปคลื่นกระแสสเปคตรัมของความถี่ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้น ตามหลักการเทคนิคพีดับบลิวเอ็มแบบ Equal Area PWM. โดยในช่วงจรสมมูลมอเตอร์เหนี่ยวนำขนาด 1500 วัตต์ แรงดัน 220/380 โวลต์ ที่ความถี่ขาออกต่างๆ เพื่อหาผลดี ผลเสียของเทคนิคนี้ ซึ่งจะนำมาใช้เป็นหลักในการสร้างสัญญาณควบคุมในวงจรอินเวอร์เตอร์ของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำที่จะสร้างขึ้น เพื่อศึกษาและทดสอบ จากผลการจำลองทำให้ทราบว่ารูปคลื่นของกระแสมอเตอร์ที่ทุกความถี่ขาออกจะใกล้เคียงสัญญาณไซน์ ฮาร์โมนิกความถี่ต่ำที่เป็นผลต่อการกระตุกของแรงบิดมอเตอร์ก็ จะไม่เกิดขึ้น

จากนั้นจึงได้ออกแบบวงจร และโปรแกรมควบคุมของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ 3 เฟสขนาดพิกัดกำลัง 1500 วัตต์ แรงดันขาออก 0-220 โวลต์ สามารถควบคุมความถี่ขาออกได้ตั้งแต่ 0-60 เฮิรท์ โดยมีอัตราโวลท์ต่อเฮิรท์คงที่ตั้งแต่ 0-50 เฮิรท์ ทั้งนี้ปรับความถี่ขาออกเป็นขั้นๆ ได้ ขั้นละ 1 เฮิรท์ ทั้งสามารถปรับตั้งอัตราเร่ง อัตราหยุดของมอเตอร์ด้วย DIP Switch ได้ 255 ขั้นๆ ละประมาณ 1 วินาทีและสามารถปรับแต่งค่าเวลาตายตัว (Dead time) ของการควบคุมอุปกรณ์สวิทช์กำลังได้ โดยการจัดตั้งค่าในโปรแกรมควบคุม ส่วนสำคัญของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ที่สร้างขึ้นนี้ ประกอบด้วย ส่วนวงจรพีดับบลิวเอ็ม ซึ่งทำหน้าที่กำเนิดสัญญาณการสวิทช์ตามหลักการเทคนิคแบบ Equal Area PWM. เพื่อให้ได้สัญญาณขาออกตามต้องการ และส่วนของวงจรอินเวอร์เตอร์ ซึ่งทำหน้าที่เปลี่ยนพลังงานไฟฟ้ากระแสตรงให้เป็นพลังงานไฟฟ้ากระแสสลับ โดยในที่นี้ใช้อุปกรณ์สวิทช์กำลังทั้ง 6 ของวงจรอินเวอร์เตอร์ที่ใช้จะเป็นทรานซิสเตอร์กำลังแบบ IGBT

วงจรพีดับบลิวเอ็ม ซึ่งทำหน้าที่ควบคุมการกำเนิดสัญญาณควบคุมการสวิทช์ ออกแบบโดยใช้อิซีไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 เป็นหลักในการควบคุมโปรแกรมทั้งหมด และอิซีควบคุมการสวิทช์เบอร์ SLE 4520 สำหรับควบคุมการนับ จัดลำดับเฟส และสร้างเวลาตายตัว

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

โดยใช้ไอซีหน่วยเก็บความจำถึงถาวรขนาด 8 กิโลไบต์ เบอร์ 2764 ทำหน้าที่เก็บโปรแกรมควบคุม และแพทเทอร์นการสวิทซ์ทั้งหมด ทั้งนี้มีสวิทซ์ต่างๆ ได้ถูกคำนวณไว้แล้วโดยมีค่าความถี่การสวิทซ์ (Switching frequency) ประมาณ 1400 เฮิรตซ์

วงจรอินเวอร์เตอร์ ซึ่งทำหน้าที่เปลี่ยนแปลงพลังงานไฟฟ้ากระแสตรงแบบแรงดันคงที่ให้เป็นพลังงานไฟฟ้ากระแสสลับแบบปรับแรงดัน และความถี่ขาออกได้นั้น ใช้ทรานซิสเตอร์กำลังแบบ IGBT ขนาด 20 แอมแปร์ 600 โวลต์ เป็นอุปกรณ์สวิทซ์ ทำให้ออกแบบวงจรขับนำเกทได้ง่าย แต่เนื่องจากทนแรงดันขณะสวิทซ์ได้ต่ำ ทำให้ต้องมีวงจรสับเบอร์ ดังนั้นจึงจำเป็นต้องออกแบบวงจรสับเบอร์ให้ทรานซิสเตอร์กำลังสามารถต่อวงจร (Turn on) และตัดวงจร (Turn off) ได้ในเวลาสั้นที่สุด พร้อมทั้งกำหนดเวลาตายตัวที่เหมาะสมลงในโปรแกรมควบคุมเพื่อป้องกันการลัดวงจรของอุปกรณ์สวิทซ์กำลังในขณะทำงาน หลังจากทดสอบการสวิทซ์ของทรานซิสเตอร์แต่ละตัวแล้ว จึงประกอบกันเป็นวงจรอินเวอร์เตอร์ 3 เฟส พร้อมต่อสัญญาณควบคุมการสวิทซ์จากวงจรที่ดับลิวิตีเอ็ม เมื่อประกอบวงจรทั้งหมดเรียบร้อยแล้วจึงนำไปทดสอบกับภาระชนิดความต้านทาน และมอเตอร์ต่อไป

เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำที่สร้างขึ้นนี้ ยังไม่มีส่วนป้องกันวงจรอื่นๆ เลขอาทิเช่น วงจรป้องกันกระแสเกิน วงจรป้องกันแรงดันเกิน เป็นต้น ทำให้เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์นี้ขาดความสมบูรณ์สำหรับการนำไปใช้งานจริงไปบ้าง จึงไม่สามารถทดสอบที่มอเตอร์ขณะทำงานเต็มพิกัดได้

ข้อเสนอแนะสำหรับการพัฒนา

เนื่องจากเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ที่ได้ออกแบบ และสร้างขึ้นนี้ ยังอยู่ในรูปของวงจรต้นแบบ ทำให้ขาดความสมบูรณ์ในด้านการออกแบบแผงวงจรควบคุม และวงจรป้องกัน อย่างไรก็ตามผลของการทดสอบขณะมอเตอร์ทำงานที่ครึ่งพิกัดกำลัง ทำให้ผู้วิจัยได้เห็นข้อบกพร่องบางประการของโครงการ ซึ่งสามารถนำไปเป็นข้อมูลสำหรับการพัฒนาเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์เหนี่ยวนำต่อไปได้

1. หลักการเรียกข้อมูลแพทเทอร์นการสวิทซ์ จากหน่วยความจำภายในวงจรควบคุมของเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ที่สร้างขึ้นนี้ เป็นแบบ Look up Table ซึ่งต้องใช้พื้นที่หน่วยความจำจำนวนมาก โดยเฉพาะเมื่อออกแบบให้มีมุมสวิทซ์จำนวนมากต่อ 1 คาบสัญญาณ ความถี่ขาออก เพื่อประหยัดพื้นที่หน่วยความจำ ควรให้ซีพียูของไมโครคอนโทรลเลอร์ช่วยในการค้นหา

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ควบคุมสวิตช์ในครึ่งคาบหลังของสัญญาณ หรือมีการคำนวณสวิตช์เองทั้งหมดด้วยการใช้ไอซี ไมโครโพรเซสเซอร์ช่วยคำนวณในเชิงคณิตศาสตร์ เพิ่มเติมในวงจรควบคุม

2. ไอซีควบคุมการสวิตช์เบอร์ SLE 4520 ซึ่งทำหน้าที่หลัก คือเพียงเป็นตัวนับแบกอิสระ 3 ชุดภายใน สามารถจัดลำดับเฟส และสามารถตั้งเวลาตามตัวป้องกันการลัดวงจรของอุปกรณ์กำลังได้เท่านั้น เนื่องจากไอซีตัวนี้มีราคาค่อนข้างสูง ดังนั้นถ้าต้องการปรับปรุงวงจรโดยไม่ใช้ ไอซีตัวนี้ก็สามารถทำได้ โดยออกแบบโปรแกรมควบคุมใหม่โดยให้ไมโครคอนโทรลเลอร์และ ไอซีตัวนับเช่น Z80 CTC เป็นหลักในการสร้างสัญญาณควบคุม

3. การเปลี่ยนแปลงความถี่ขาออกสามารถทำได้ขั้นละ 1 เฮิรท์เท่านั้น ซึ่งทำให้ความ เร็วเปลี่ยนแปลงขั้นละ 30 รอบต่อนาที (สำหรับมอเตอร์ 4 ขั้วแม่เหล็ก) ซึ่งถ้าต้องการปรับ ความเร็วมอเตอร์ให้มีความละเอียดกว่านี้ ควรปรับความถี่ขาออกให้ได้ขั้นละต่ำกว่า 1 เฮิรท์ ซึ่งต้องเพิ่มหน่วยความจำของวงจ หรือโดยเปลี่ยนวิธีการเรียกข้อมูลมุมการสวิตช์ให้เป็นแบบอื่น

4. อัตราเร่ง อัตราหยุดที่ได้ออกแบบไว้ในโปรแกรม ยังทำให้อัตราเร่ง หยุดในเชิง ปฏิบัติมีค่าไม่แน่นอน คือการเปลี่ยนความถี่ขาออกที่ค่าความถี่ต่างๆจำใช้ เวลานานเนื่องจากต้อง อ่านค่ามุมสวิตช์ซึ่งมีจำนวนมาก แต่การเปลี่ยนแต่ละความถี่ที่ค่าความถี่ขาออกค่าสูงๆ นั้นกลับ ใช้เวลาสั้นลง

5. จากผลของการทดสอบ ทำให้ทราบว่าถ้าหากต้องการกำจัดฮาร์โมนิคความถี่ต่ำซึ่งมี ผลโดยตรงต่ออาการกระตุกของมอเตอร์แล้ว สามารถทำได้โดยเลือกค่าความถี่การสวิตช์ให้มี ค่าสูง แต่ผลจากการเลือกความถี่การสวิตช์ค่าสูงนั้น จะทำให้มีการสูญเสียพลังงานเนื่องจากการสวิตช์ (switching loss) สูงขึ้นเช่นกัน ผลคือประสิทธิภาพของเครื่องต่ำ ซึ่งในกรณีนี้ อาจแก้ไขได้โดยการเลือกใช้ทรานซิสเตอร์กำลังที่ทนแรงดันขณะสวิตช์ได้สูงกว่านี้ ซึ่งทำให้ตัด ปัญหาเรื่องพลังงานสูญเสียในวงจรสับเบอร์ไปได้บ้างอีกทั้งไม่ทำให้เกิดเสียงดังและ เกิดความร้อนสูงขึ้นที่วงจรสับเบอร์ในขณะที่ทำงานอีกด้วย

6. เครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์ที่สร้างขึ้นนี้ควรต้องเพิ่มเติมระบบป้องกันวงจรต่างๆ เช่นวงจรป้องกันแรงดันเกิน วงจรป้องกันกระแสเกิน และอื่นๆ พร้อมทั้งระบบระบายความร้อน ให้กับทรานซิสเตอร์กำลังในวงจรอินเวอร์เตอร์ด้วย



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

แผนผังและโปรแกรมการคำนวณมุมสวิตช์
ตามหลักการ Equal Area PWM. Technique

ข้อมูลอินพุท

- F ค่าความถี่หลักมูลาออกที่ต้องการ (Output Frequency)
ST ค่าความถี่การสวิตช์ที่ต้องการ (Switching Frequency)
P ค่าดัชนีมอดุเลทของความถี่ (Frequency Modulation)
M ค่าตัวประกอบความสูงสัญญาณ (Amplitude Factor)
N จำนวนวงรอบการคำนวณ
IOL ค่าความผิดพลาดที่ยอมรับได้
 A_1, A_2 มุมเริ่มต้นและมุมสุดท้ายของแต่ละช่วงย่อย หน่วยเป็น rad/sec.

ฟังก์ชันการคำนวณ

$$M \cdot \sin(\lambda_i) = \frac{(A_1 - A_i) - (A_2 - A_i)}{(A_2 - A_1)}$$

โดย $i = 1, 2, \dots, P$

EQUAL AREA PWM TECHNIQUE

10 CLS : KEY OFF: SCREEN 0

DIM a(600), l(600), x(600), aw(600), t(600)

PRINT "Fullwave angle of Equal Area PWM."

INPUT "Output frequency "; f

INPUT "Step per Fullwave "; st

INPUT "Amplitude factor "; m

INPUT "Iteration loop "; n

INPUT "Tolerance error "; er

INPUT "Timer counter [TH0] "; t

fs = st * f: y = 360 / st

FOR i = 1 TO st

 xa = (i - 1) * y: xb = i * y

 pi = 3.14159: x1 = xa: x2 = xb: d = xb - xa

 f1 = m * SIN(x1 * pi / 180) - ((x1 - xa) - (xb - x1)) / d

 f2 = m * SIN(x2 * pi / 180) - ((x2 - xa) - (xb - x2)) / d

 FOR j = 1 TO n

 x3 = (x1 + x2) / 2

 f3 = m * SIN(x3 * pi / 180) - ((x3 - xa) - (xb - x3)) / d

 IF ABS(x1 - x2) > er THEN 160

 GOTO 220

160 IF (f3 * f1) > 0 THEN 190

 x2 = x3: f2 = f3

 GOTO 200

190 x1 = x3: f1 = f3

200 NEXT j

 PRINT "Error....": GOTO 300

220 n(i) = x3: l(i) = n(i) / (360 * t)

 NEXT i

mv = (256 - t) / 2

FOR i = 1 TO st

 n(i) = 360 * f * l(i)

 aw(i) = mv * (1 + m * SIN(n(i) * pi / 180)): GOTO 245

245 NEXT i

```

247 INPUT "Display Fullwave switching angle, time data [y/n]"; a$
IF a$ = "y" THEN 250
IF a$ = "n" THEN 260
IF a$ <> "y" AND a$ <> "n" THEN 247

250 PRINT "Count no.": PRINT " aw ", : PRINT "Angle", : PRINT "time"
FOR i = 0 TO st
PRINT i, : PRINT USING "###.###"; aw(i); : PRINT ,
PRINT USING "###.###"; a(i); : PRINT , : PRINT USING "#####"; l(i)
NEXT i

260 INPUT "Print switching angle & time data to printer [y/n]"; a$
IF a$ = "y" THEN 265
IF a$ <> "y" THEN 300
265 LPRINT "Fullwave angle of Equal Area PWM."
LPRINT TAB(1); "Output frequency "; f; "Hz";
LPRINT TAB(40); "Amplitude factor "; m;
LPRINT TAB(1); "Step per Fullwave "; st;
LPRINT TAB(40); "Switching frequency"; fs; "Hz";
LPRINT TAB(1); "Timer counter [TH0]"; t;
LPRINT TAB(40); "Switching angle "; y;
LPRINT :LPRINT"Count no.":LPRINT"AW":LPRINT"Chop angle":LPRINT"Time"

FOR i = 0 TO st
LPRINT i, : LPRINT USING "###.###"; aw(i); : LPRINT ,
LPRINT USING "###.###"; a(i); : LPRINT , : LPRINT USING "#####"; l(i)
NEXT i
LPRINT : LPRINT

300 END

```

Fullwave angle of Equal Area PWM.

Output frequency 10 Hz Amplitude factor .2
 Step per Fullwave 144 Switching frequency 1440 Hz
 Timer counter [TH0] 24 Switching angle 2.5
 Count no. AW Chop angle Time

0	0.00	0.000	0.000000
1	116.51	1.270	0.000353
2	117.53	3.770	0.001047
3	118.53	6.270	0.001742
4	119.54	8.770	0.002436
5	120.55	11.309	0.003141
6	121.54	13.809	0.003836
7	122.51	16.309	0.004530
8	123.49	18.848	0.005235
9	124.45	21.348	0.005930
10	125.38	23.848	0.006624
11	126.30	26.348	0.007319
12	127.21	28.887	0.008024
13	128.08	31.387	0.008719
14	128.94	33.887	0.009413
15	129.76	36.387	0.010107
16	130.58	38.926	0.010813
17	131.35	41.426	0.011507
18	132.09	43.926	0.012202
19	132.81	46.426	0.012896
20	133.49	48.926	0.013590
21	134.15	51.465	0.014296
22	134.76	53.965	0.014990
23	135.34	56.465	0.015685
24	135.88	58.965	0.016379
25	136.38	61.465	0.017074
26	136.85	63.965	0.017768
27	137.27	66.465	0.018462
28	137.65	68.965	0.019157
29	138.00	71.504	0.019862
30	138.30	74.004	0.020557
31	138.56	76.504	0.021251
32	138.77	79.004	0.021946
33	138.95	81.504	0.022640
34	139.07	84.004	0.023334
35	139.16	86.504	0.024029
36	139.20	89.004	0.024723
37	139.19	91.504	0.025418
38	139.14	94.004	0.026112
39	139.05	96.504	0.026807
40	138.91	99.004	0.027501
41	138.73	101.504	0.028196
42	138.51	104.004	0.028890
43	138.24	106.504	0.029584
44	137.94	109.004	0.030279
45	137.59	111.465	0.030962
46	137.20	113.965	0.031657
47	136.77	116.465	0.032351
48	136.30	118.965	0.033046
49	135.79	121.465	0.033740

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

50	135.24	123.965	0.034435
51	134.66	126.465	0.035129
52	134.05	128.926	0.035813
53	133.40	131.426	0.036507
54	132.71	133.926	0.037202
55	131.99	136.426	0.037896
56	131.24	138.926	0.038590
57	130.48	141.387	0.039274
58	129.67	143.887	0.039969
59	128.84	146.387	0.040663
60	127.99	148.887	0.041357
61	127.11	151.387	0.042052
62	126.23	153.848	0.042735
63	125.31	156.348	0.043430
64	124.37	158.848	0.044124
65	123.42	161.348	0.044819
66	122.47	163.809	0.045502
67	121.49	166.309	0.046197
68	120.50	168.809	0.046891
69	119.52	171.270	0.047574
70	118.52	173.770	0.048269
71	117.51	176.270	0.048964
72	116.50	178.770	0.049658
73	115.50	181.230	0.050342
74	114.49	183.730	0.051036
75	113.48	186.230	0.051731
76	112.48	188.730	0.052425
77	111.50	191.191	0.053109
78	110.51	193.691	0.053803
79	109.53	196.191	0.054498
80	108.58	198.652	0.055181
81	107.63	201.152	0.055876
82	106.69	203.652	0.056570
83	105.77	206.152	0.057265
84	104.89	208.613	0.057948
85	104.01	211.113	0.058643
86	103.16	213.613	0.059337
87	102.33	216.113	0.060031
88	101.52	218.613	0.060726
89	100.76	221.074	0.061410
90	100.01	223.574	0.062104
91	99.29	226.074	0.062798
92	98.60	228.574	0.063493
93	97.95	231.074	0.064187
94	97.34	233.535	0.064871
95	96.76	236.035	0.065565
96	96.21	238.535	0.066260
97	95.70	241.035	0.066954
98	95.23	243.535	0.067649
99	94.80	246.035	0.068343
100	94.41	248.535	0.069038
101	94.06	250.996	0.069721
102	93.76	253.496	0.070416
103	93.49	255.996	0.071110
104	93.27	258.496	0.071804

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

105	93.09	260.996	0.072499
106	92.95	263.496	0.073193
107	92.86	265.996	0.073888
108	92.81	268.496	0.074582
109	92.80	270.996	0.075277
110	92.84	273.496	0.075971
111	92.93	275.996	0.076666
112	93.05	278.496	0.077360
113	93.23	280.996	0.078054
114	93.44	283.496	0.078749
115	93.70	285.996	0.079443
116	94.00	288.496	0.080138
117	94.35	291.035	0.080843
118	94.73	293.535	0.081538
119	95.15	296.035	0.082232
120	95.62	298.535	0.082926
121	96.12	301.035	0.083621
122	96.66	303.535	0.084315
123	97.24	306.035	0.085010
124	97.85	308.535	0.085704
125	98.51	311.074	0.086410
126	99.19	313.574	0.087104
127	99.91	316.074	0.087798
128	100.65	318.574	0.088493
129	101.42	321.074	0.089187
130	102.24	323.613	0.089893
131	103.06	326.113	0.090587
132	103.92	328.613	0.091281
133	104.79	331.113	0.091976
134	105.70	333.652	0.092681
135	106.62	336.152	0.093376
136	107.55	338.652	0.094070
137	108.51	341.152	0.094765
138	109.49	343.691	0.095470
139	110.46	346.191	0.096164
140	111.45	348.691	0.096859
141	112.46	351.230	0.097564
142	113.47	353.730	0.098258
143	114.47	356.230	0.098953
144	115.49	358.730	0.099647

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Fullwave angle of Equal Area PWM.

Output frequency 20 Hz Amplitude factor .4
 Step per Fullwave 72 Switching frequency 1440 Hz
 Timer counter [TH0] 24 Switching angle 5
 Count no. AW Chop angle Time

0	0.00	0.000	0.000000
1	118.07	2.559	0.000355
2	122.17	7.637	0.001061
3	126.21	12.715	0.001766
4	130.18	17.793	0.002471
5	134.03	22.871	0.003177
6	137.78	27.988	0.003887
7	141.29	33.027	0.004587
8	144.63	38.105	0.005292
9	147.75	43.184	0.005998
10	150.62	48.262	0.006703
11	153.20	53.301	0.007403
12	155.49	58.340	0.008103
13	157.48	63.379	0.008803
14	159.15	68.418	0.009502
15	160.48	73.457	0.010202
16	161.47	78.496	0.010902
17	162.10	83.496	0.011597
18	162.38	88.496	0.012291
19	162.31	93.496	0.012986
20	161.89	98.496	0.013680
21	161.13	103.457	0.014369
22	160.01	108.457	0.015063
23	158.58	113.418	0.015752
24	156.82	118.379	0.016442
25	154.76	123.340	0.017131
26	152.41	128.301	0.017820
27	149.81	133.223	0.018503
28	146.94	138.184	0.019192
29	143.86	143.105	0.019876
30	140.57	148.027	0.020559
31	137.10	152.949	0.021243
32	133.48	157.871	0.021927
33	129.73	162.793	0.022610
34	125.87	167.715	0.023294
35	121.95	172.637	0.023977
36	117.98	177.559	0.024661
37	114.02	182.441	0.025339
38	110.05	187.363	0.026023
39	106.13	192.285	0.026706
40	102.27	197.207	0.027390
41	98.52	202.129	0.028073
42	94.90	207.051	0.028757
43	91.43	211.973	0.029441
44	88.14	216.895	0.030124
45	85.06	221.816	0.030808
46	82.19	226.777	0.031497
47	79.59	231.699	0.032180
48	77.24	236.660	0.032869
49	75.18	241.621	0.033558

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้拿去ใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

50	73.42	246.582	0.034248
51	71.99	251.543	0.034937
52	70.87	256.543	0.035631
53	70.11	261.504	0.036320
54	69.69	266.504	0.037014
55	69.62	271.504	0.037709
56	69.90	276.504	0.038403
57	70.53	281.504	0.039098
58	71.52	286.543	0.039798
59	72.85	291.582	0.040498
60	74.52	296.621	0.041197
61	76.51	301.660	0.041897
62	78.80	306.699	0.042597
63	81.38	311.738	0.043297
64	84.25	316.816	0.044002
65	87.37	321.895	0.044708
66	90.71	326.973	0.045413
67	94.22	332.012	0.046113
68	97.97	337.129	0.046823
69	101.82	342.207	0.047529
70	105.79	347.285	0.048234
71	109.83	352.363	0.048939
72	113.93	357.441	0.049645



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Fullwave angle of Equal Area PWM.

Output frequency 30 Hz Amplitude factor .6
 Step per Fullwave 48 Switching frequency 1440 Hz
 Timer counter [TH0] 24 Switching angle 7.5

Count no.	AW	Chop angle	Time
0	0.00	0.000	0.000000
1	120.75	3.911	0.000362
2	130.12	11.704	0.001084
3	139.23	19.497	0.001805
4	147.91	27.290	0.002527
5	155.97	35.054	0.003246
6	163.28	42.788	0.003962
7	169.70	50.493	0.004675
8	175.13	58.169	0.005386
9	179.49	65.815	0.006094
10	182.70	73.403	0.006797
11	184.74	80.962	0.007496
12	185.58	88.491	0.008194
13	185.22	95.991	0.008888
14	183.70	103.433	0.009577
15	181.04	110.845	0.010263
16	177.32	118.228	0.010947
17	172.61	125.581	0.011628
18	166.98	132.905	0.012306
19	160.55	140.200	0.012981
20	153.43	147.466	0.013654
21	145.74	154.702	0.014324
22	137.58	161.938	0.014994
23	129.07	169.175	0.015664
24	120.39	176.382	0.016332
25	111.61	183.618	0.017002
26	102.93	190.825	0.017669
27	94.42	198.062	0.018339
28	86.26	205.298	0.019009
29	78.57	212.534	0.019679
30	71.45	219.800	0.020352
31	65.02	227.095	0.021027
32	59.39	234.419	0.021705
33	54.68	241.772	0.022386
34	50.96	249.155	0.023070
35	48.30	256.567	0.023756
36	46.78	264.009	0.024445
37	46.42	271.509	0.025140
38	47.26	279.038	0.025837
39	49.30	286.597	0.026537
40	52.51	294.185	0.027239
41	56.87	301.831	0.027947
42	62.30	309.507	0.028658
43	68.72	317.212	0.029371
44	76.03	324.946	0.030088
45	84.09	332.710	0.030806
46	92.77	340.503	0.031528
47	101.88	348.296	0.032250
48	111.25	356.089	0.032971

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Fullwave angle of Equal Area PWM.

Output frequency 40 Hz Amplitude factor .8
 Step per Fullwave 36 Switching frequency 1440 Hz
 Timer counter [TH0] 24 Switching angle 10

Count no.	AW	Chop angle	Time
0	0.00	0.000	0.000000
1	124.69	5.371	0.000373
2	141.76	16.113	0.001119
3	157.87	26.816	0.001862
4	172.42	37.441	0.002600
5	184.95	47.988	0.003333
6	195.06	58.418	0.004057
7	202.48	68.730	0.004773
8	207.07	78.926	0.005481
9	208.79	89.004	0.006181
10	207.67	98.965	0.006873
11	203.86	108.770	0.007553
12	197.56	118.496	0.008229
13	188.98	128.145	0.008899
14	178.48	137.676	0.009561
15	166.31	147.168	0.010220
16	152.88	156.582	0.010874
17	138.52	165.957	0.011525
18	123.55	175.332	0.012176
19	108.45	184.668	0.012824
20	93.48	194.043	0.013475
21	79.12	203.418	0.014126
22	65.69	212.832	0.014780
23	53.52	222.324	0.015439
24	43.02	231.855	0.016101
25	34.44	241.504	0.016771
26	28.14	251.230	0.017447
27	24.33	261.035	0.018127
28	23.21	270.996	0.018819
29	24.93	281.074	0.019519
30	29.52	291.270	0.020227
31	36.94	301.582	0.020943
32	47.05	312.012	0.021667
33	59.58	322.559	0.022400
34	74.13	333.184	0.023138
35	90.24	343.887	0.023881
36	107.31	354.629	0.024627

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Fullwave angle of Equal Area PWM.

Output frequency 50 Hz Amplitude factor 1
 Step per Fullwave 30 Switching frequency 1500 Hz
 Timer counter [TH0] 32 Switching angle 12

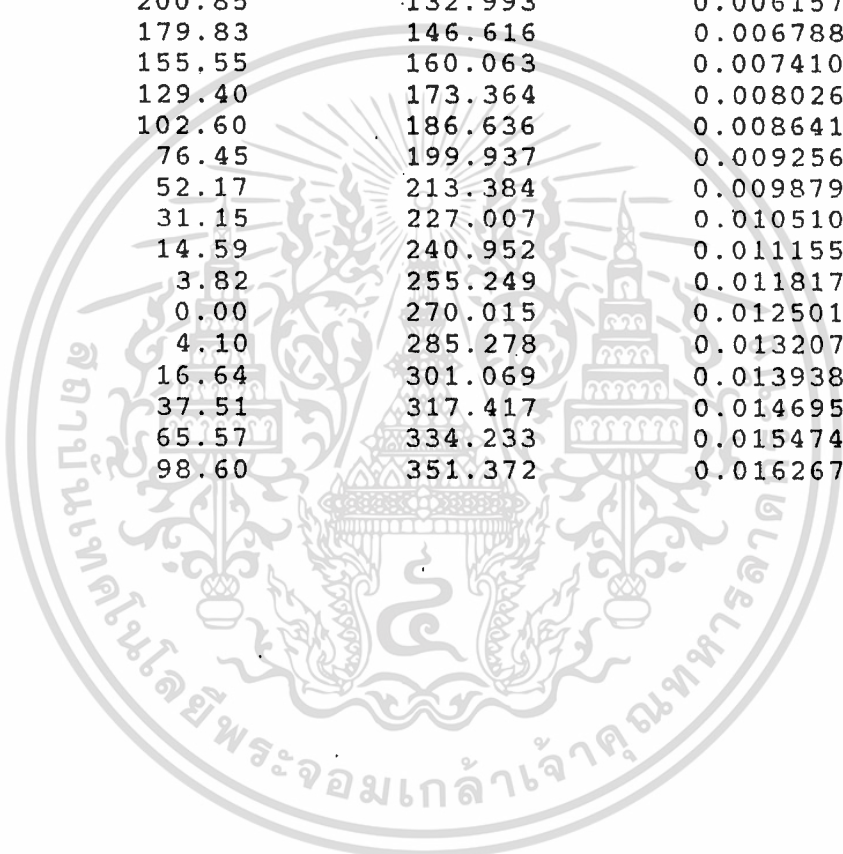
Count no.	AW	Chop angle	Time
0	0.00	0.000	0.000000
1	125.03	6.680	0.000371
2	150.38	20.039	0.001113
3	173.50	33.305	0.001850
4	193.02	46.336	0.002574
5	208.14	59.133	0.003285
6	218.33	71.695	0.003983
7	223.38	83.977	0.004665
8	223.39	95.977	0.005332
9	218.70	107.695	0.005983
10	209.74	119.227	0.006624
11	197.08	130.570	0.007254
12	181.37	141.727	0.007874
13	163.30	152.742	0.008486
14	143.50	163.664	0.009092
15	122.57	174.586	0.009699
16	101.43	185.414	0.010301
17	80.50	196.336	0.010908
18	60.70	207.258	0.011514
19	42.63	218.273	0.012126
20	26.92	229.430	0.012746
21	14.26	240.773	0.013376
22	5.30	252.305	0.014017
23	0.61	264.023	0.014668
24	0.62	276.023	0.015335
25	5.67	288.305	0.016017
26	15.86	300.867	0.016715
27	30.98	313.664	0.017426
28	50.50	326.695	0.018150
29	73.62	339.961	0.018887
30	98.97	353.320	0.019629

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Fullwave angle of Equal Area PWM.

Output frequency 60 Hz Amplitude factor 1
 Step per Fullwave 24 Switching frequency 1440 Hz
 Timer counter [TH0] 24 Switching angle 15

Count no.	AW	Chop angle	Time
0	0.00	0.000	0.000000
1	133.40	8.628	0.000399
2	166.43	25.767	0.001193
3	194.49	42.583	0.001971
4	215.36	58.931	0.002728
5	227.90	74.722	0.003459
6	232.00	89.985	0.004166
7	228.18	104.751	0.004850
8	217.41	119.048	0.005511
9	200.85	132.993	0.006157
10	179.83	146.616	0.006788
11	155.55	160.063	0.007410
12	129.40	173.364	0.008026
13	102.60	186.636	0.008641
14	76.45	199.937	0.009256
15	52.17	213.384	0.009879
16	31.15	227.007	0.010510
17	14.59	240.952	0.011155
18	3.82	255.249	0.011817
19	0.00	270.015	0.012501
20	4.10	285.278	0.013207
21	16.64	301.069	0.013938
22	37.51	317.417	0.014695
23	65.57	334.233	0.015474
24	98.60	351.372	0.016267



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

 ' PWM CURRENT CALCULATION
 '-----

```

10 CLS : KEY OFF: SCREEN 0
   DIM t(1200), j1(1200), j2(1200), jr(1200), v(1200), s(1200)
   PRINT TAB(20); "-----MENU-----": PRINT : PRINT
   PRINT TAB(20); "(1) Equal Area PWM.(10Hz)";
   PRINT TAB(20); "(2) Equal Area PWM.(20Hz)";
   PRINT TAB(20); "(3) Equal Area PWM.(30Hz)";
   PRINT TAB(20); "(4) Equal Area PWM.(40Hz)";
   PRINT TAB(20); "(5) Equal Area PWM.(50Hz)";
   PRINT TAB(20); "(6) Equal Area PWM.(60Hz)";
   PRINT TAB(20); "(7) EXIT ";
   PRINT TAB(20); " ";
   PRINT TAB(20); "-----";
41 PRINT TAB(20); "Select Input (1 -7)";
   INPUT n
   IF n = 7 THEN END
   IF n < 7 THEN 44
   GOTO 41
44 CLS : KEY OFF: SCREEN 0
   IF n < 7 THEN 90
   GOTO 44
90 PRINT "PWM.sampling current (EA.PWM.Technique) ": GOTO 125
125 INPUT "Input File name"; n$: OPEN n$ FOR INPUT AS #1
   INPUT "For output frequency "; m
   INPUT "No.angle in 1 cycle "; b
   INPUT "No.cycle be calculate "; cy
   a = cy * b
128 pi = 3.14159: r1 = 19.5: l1 = .375: r2 = 150: l2 = .022
   PRINT : PRINT "Output PWM.frequency "; m; "Hz"
   PRINT "Total angle be calculated "; a
   PRINT "Excitation serie resistance [Rm]"; r1; "Ohm"
   PRINT "Excitation serie Inductance [Lm]"; l1; "Henry"
   PRINT "Transfer serie resistance [Re]"; r2; "Ohm"
   PRINT "Transfer serie Inductance [Le]"; l2; "Henry"
   INPUT "Display Chopping time & current on CRT.[y/n]"; a$
   IF a$ = "y" THEN 130
   IF a$ <> "y" THEN 140
130 jr(0) = 0: j1(0) = 0: j2(0) = 0: t(0) = 0
   PRINT " No. ", " time ", " current"
   PRINT " 0 ", "0.000000", "0.000000"
   FOR i = 1 TO a
     INPUT #1, t(i)
     y = i MOD 2
     v(i) = 220 * y - 110
     tp = t(i) - t(i - 1): 'print"tp=";tp
     tu1 = -(r1 * tp / l1): 'print"tu1=";tu1
     tu2 = -(r2 * tp / l2): 'print"tu2=";tu2

```

 ' PWM CURRENT CALCULATION
 '-----

```

j1(i)=v(i)/r1*(1-EXP(tu1))+j1(i-1)*
EXP(tu1):'print"j1(";i;")=";j1(i)

```

```

j2(i)=v(i)/r2*(1-EXP(tu2))+j2(i-1)*
EXP(tu2):'print"j2(";i;")=";j2(i)
jr(i) = j1(i) + j2(i)
PRINT i,:PRINT USING"##.#####";t(i);:PRINT,
:PRINT USING"+###.#####";jr(i)
135 NEXT i

140 INPUT "Print Chopping time & current on print [y/n]"; a$
IF a$ = "y" THEN 150
IF a$ <> "y" THEN 250
150 GOSUB 1000
LPRINT " No."; " time ", " current"
LPRINT " 0 "; "0.000000", "0.000000"
FOR i = 1 TO a
LPRINT i,:LPRINT USING"##.#####";t(i);:LPRINT,
:LPRINT USING"+###.#####"; jr(i)
NEXT i

250 INPUT"Solve of sampling current data for
FFT.program?[y/n]"; a$
IF a$ = "y" THEN 270
IF a$ <> "y" THEN 375

270 j1(0)=0:j2(0)=0:jr(0)=0:jx=0:t(0)=0:s(0)=0:c=1
FOR i = 1 TO a
y = i MOD 2
v(i) = 220 * y - 110
INPUT #1, t(i)
FOR k = c TO n
s(k) = k * cy / (m * n)
IF s(k) < t(i - 1) THEN 280
IF s(k) > t(i) THEN 290
tp=s(k)-t(i-1):tu1=-(r1*tp/l1):tu2=-(r2*tp/l2)

-----
CAL. FOR SAMPLING PWM. CURRENT
-----

j1(k) = v(i)/r1*(1-EXP(tu1))+j1(k-1)*EXP(tu1)
j2(k) = v(i)/r2*(1-EXP(tu2))+j2(k-1)* EXP(tu2)
jr(k) = j1(k) + j2(k)
280 c = c + 1: NEXT k
290 c = c + 0: NEXT i
INPUT"Display sampling current data on CRT.?[y/n]";a$
IF a$ = "y" THEN 300
IF a$ <> "y" THEN 320
300 PRINT "Output PWM.frequency "; m; "Hz"
PRINT "Number of angle in 1 cycle "; a
PRINT "Number of sampling data "; n
PRINT " No. ", " time ", " current"
PRINT " 0 ", " 0.000000", " 0.000000"
FOR k = 1 TO n
PRINT k,:PRINT USING"##.#####";s(k);:PRINT,
:PRINT USING"+###.#####"; jr(k)
NEXT k

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

320 INPUT "Print sampling current data on printer? [y/n]"; a$
    IF a$ = "y" THEN 330
    IF a$ <> "y" THEN 375

330 GOSUB 1000
    LPRINT : LPRINT TAB(1); "Number of sampling data "; n
    LPRINT "No"; : LPRINT " Time "; : LPRINT, : LPRINT "Current"
    FOR k = 0 TO n
    LPRINT k; : LPRINT USING "##.#####"; s(k); : LPRINT ,
      : LPRINT USING "+###.#####"; jr(k)
    NEXT k

375 INPUT "Do you want to calculate again ? [y/n]"; a$
    IF a$ = "y" THEN 10
    IF a$ <> "y" THEN END

-----
SUBROUTINE
-----
1000 INPUT "Type of PWM. technique [Ea]"; a$
    IF a$ = "e" THEN 1005
    GOTO 1000
1005 LPRINT TAB(1); "Sampling current (Equal area PWM.)":
    LPRINT : GOTO 1020
1020 LPRINT TAB(1); "Output PWM.frequency "; m; "Hz";
    LPRINT TAB(1); "Number of angle in 1 cycle "; a: LPRINT
    LPRINT TAB(1); "Excited resistance (in serie) ;Rm"; r1
    LPRINT TAB(1); "Excited inductance (in serie) ;Lm"; l1
    LPRINT TAB(1); "Total tranfer resistance (in serie);Re"; r2
    LPRINT TAB(1); "Total tranfer inductance (in serie);Le"; l2
    RETURN

```

```

-----
'
'          FAST FOURIER TRANSFORM
'          (calculation)
'
-----
10  z$ = "#.#####^^^"
    pi = 3.14159
    PRINT TAB(20); "  Fast fourier transform"
60  PRINT TAB(20); "-----Main Menu-----"
    PRINT TAB(1); "(L)oad data ";
    PRINT TAB(40); "(F)orward FFT.[T to F]";
    PRINT TAB(1); "(P)rint data";
    PRINT TAB(40); "(In)verse FFT.[F to T]";
    PRINT TAB(1); "(E)xit";
120 PRINT TAB(50); : INPUT "Your selection "; a$
    IF a$ = "l" THEN 200
    IF a$ = "f" THEN sign = -1: a$ = "Forward": GOTO 740
    IF a$ = "i" THEN sign = 1: a$ = "Forward": GOTO 740
    IF a$ = "p" THEN 1150
    IF a$ = "e" THEN END
    GOTO 120

'-----
'  Read data from disk files
'-----
200 PRINT : INPUT "File name "; n$
    INPUT "Number of data "; n
    DIM xr(n), xi(n)
    OPEN n$ FOR INPUT AS #1
    'erase xr,xi:dim xr(n),xi(n)
    FOR i = 1 TO n
    xi(i) = 0
    INPUT #1, xr(i), xi(i)
    NEXT i
    CLOSE #1
    GOTO 60

'-----
'          FFT.ALGORITHM
'-----
'  Calculation the # of iteration [ Log N base 2 ]
740 ir = LOG(n) / LOG(2)
    np2 = n

'.....computation for each iteration
'.....npx = number of point in partition
'.....np2 = npx/2
FOR it = 1 TO ir
npx = np2: np2 = npx / 2: wpwr = pi / np2

'.....Calculation multiplier
FOR m = 1 TO np2
    arg=(m-1)*wpwr:wr=COS(arg): wi = sign * SIN(arg)
'.....computation for each partition
FOR mxp = npx TO n STEP npx

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

        j1 = mxp - nxp + m: j2 = j1 + np2
        tr = xr(j1) - xr(j2): ti = xi(j1) - xi(j2)
        xr(j1) = xr(j1) + xr(j2): xi(j1) = xi(j1) + xi(j2)
        xr(j2) = wr * tr - wi * ti: xi(j2) = wr * ti + wi * tr
    NEXT mxp
NEXT m
NEXT it

'.....BIT REVERSAL.....
n2 = n / 2: n1 = n - 1: j = 1
FOR i = 1 TO n1
    IF i >= j THEN 1000
    SWAP xr(i), xr(j): SWAP xi(i), xi(j)
1000    k = n2
1010    IF k >= j THEN 1030
        j = j - k: k = k / 2: GOTO 1010
1030    j = j + k
NEXT i

'.....FINDING THE SOLUTION.....
IF a$ = "i" THEN 1100
FOR i = 1 TO n
    xr(i) = xr(i) / n: xi(i) = xi(i) / n
NEXT i
1100 'print time$
PRINT " * calculation is complete * ": GOTO 60

'-----
'          PRINT DATA
'-----
1150 p$ = "cx(###) = ": s$ = "Xabs(###) = "
PRINT TAB(1); "print data on (T) domain";
PRINT TAB(1); "print data on (F) damain";
PRINT TAB(45); : INPUT "Your selection "; a$
IF a$ = "T" THEN p$ = "Xm(###) = ": s$ = "Xabs(###) ="
PRINT : PRINT TAB(1); "print data on (C)RT.";
PRINT TAB(1); "print data on (P)rint";
PRINT TAB(1); "print data on (D)isk files";
PRINT TAB(45); : INPUT "Your selection "; a$
1240 IF a$ = "c" THEN 1280
    IF a$ = "p" THEN 1400
    IF a$ = "d" THEN 1580
    GOTO 1240

'-----Print data to CRT-----
1280 FOR i = 1 TO n
    PRINT USING p$; i - 1: PRINT USING z$; xr(i);
    PRINT "i*"; : PRINT USING z$; xi(i)
NEXT i
PRINT : PRINT "print Absolute value ? [y/n]"; a$
IF a$ <> "y" THEN 60

'-----Find abaolute value in radian-----
FOR i = 1 TO n
    GOSUB 1670:IF p$="0"THEN PRINT"--CO=0/0--":GOTO 1370

```

```

PRINT USING s$; i - 1; : PRINT USING z$; ca;
PRINT USING "ang(###) = "; i - 1; : PRINT USING z$; co
1370 NEXT i
GOTO 60

'-----Print data to Printer-----
1400 LPRINT "Rectangular form ": LPRINT
FOR i = 1 TO n
    LPRINT USING p$; u - 1; : LPRINT USING z$; xr(i); :
    LPRINT "i*,"; PRINT USING z$; xi(i)
NEXT i
PRINT : PRINT "Print absolute value ?[y/n]";
INPUT "Your selection "; a$
IF a$ <> "y" THEN 60
LPRINT : LPRINT

'-----Find absolute value-----
LPRINT " Absolute value": LPRINT
FOR i = 1 TO n
GOSUB 1670:IF p$="0"THEN LPRINT"--CO=0/0 --":GOTO 1550
LPRINT USING s$; i - 1; : LPRINT USING z$; ca;
LPRINT USING "ang(###) = "; i - 1; : LPRINT USING z$; co
1550 NEXT i
GOTO 60

'-----Save data to disk files-----
1580 INPUT "File name"; n$
'input"Starting saved data at ";b
'input"Number of data to save ";k :s=b+k-1
'print"Then stop saved data at";s
OPEN n$ FOR OUTPUT AS #2
'for i=b to s
FOR i = 1 TO n
PRINT #2, xr(i); ", "; xi(i)
NEXT i
CLOSE #2: END

'-----
'
' Sub Routine
' Find absolute value and angle
'-----
1670 ca = SQR(xr(i) ^ 2 + xi(i) ^ 2); p$ = " "
IF xr(i) = 0 AND xi(i) = 0 THEN p$ = "0":
BEEP: FOR s = 1 TO 40: NEXT s: BEEP: RETURN
IF xr(i) = 0 THEN co = pi / 2: RETURN
IF xi(i) = 0 THEN co = 0: RETURN
co = ATN(xi(i) / xr(i)): RETURN
END

```



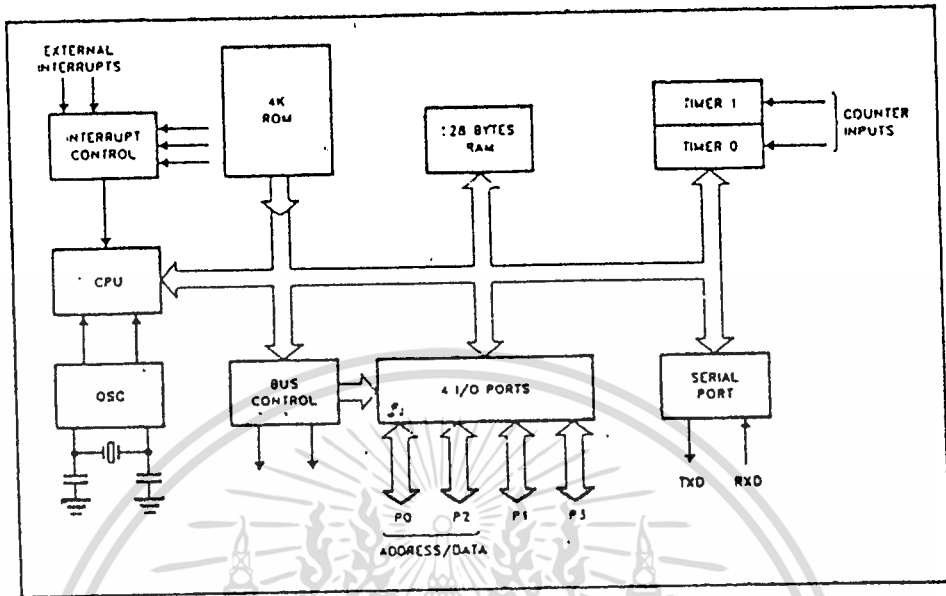
รายละเอียดโดยสังเขป

ไอซีไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ SAB 8031

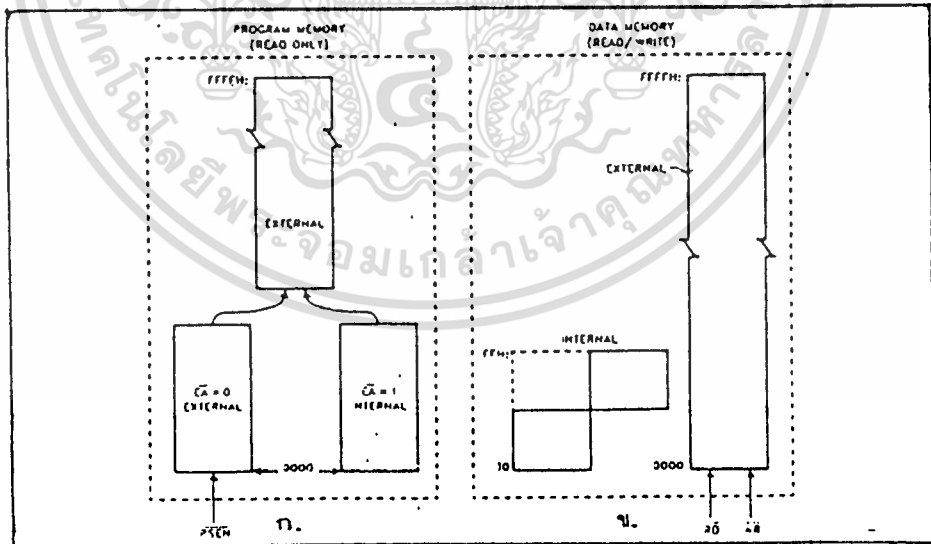
ลักษณะโดยทั่วไป

1. เป็นไอซีในตระกูล MCS'51 โดยใช้เทคโนโลยี CHMOS ทำงานด้วยแหล่งจ่ายแรงดัน +5 VDC
2. CPU มีขนาด 8 บิต มีวงจรถ่ายเก็บสัญญาณนาฬิกาภายในตัวเอง
3. มีวงจรถั่งเวลาและนับ ขนาด 16 บิตจำนวน 2 ชุด
4. ภายในชิปมีหน่วยความจำชั่วคราว ขนาด 128x8 บิต ไม่มีหน่วยความจำถาวร
5. ชุดแบงค์ (BANK) รีจิสเตอร์มี 4 ชุดแต่ละชุดมีรีจิสเตอร์ 8 ตัว
6. มีพอร์ตไอโอแบบขนานสองทิศทางจำนวน 2 พอร์ต (พอร์ต 0 และ 2) โดยการเข้าถึงแอดเดรส จะใช้พอร์ต 0 เป็นไบท์ต่ำและ พอร์ต 2 เป็นไบท์สูง ส่วนการเข้าถึงข้อมูล จะใช้เฉพาะพอร์ต 0 จึงทำให้แอดเดรสโปรแกรมภายนอกชิปได้สูงสุด 64 กิโลไบท์
7. สามารถจัดการตัวเลขทางคณิตศาสตร์ได้ทั้งแบบไบนารี และเดซิมีลพร้อมทั้งมีคำสั่งคูณ และการหารทางฮาร์ดแวร์
8. อินเทอร์รัพท์ทำได้ 5 แหล่ง โดยจัดไพริอริตี้ (Priority) ได้ 2 ระดับ
9. โพรเซสเซอร์สามารถใช้งานแบบบูลีน (Boolean) จึงเหมาะสำหรับงานควบคุม

การติดต่อของข้อมูลภายในไอซีไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 จะเป็นดังภาพภาคผนวกที่ 1 โดยข้อมูลอินพุทของไมโครคอนโทรลเลอร์จะมาจากหน่วยความจำข้อมูล (ภายในหรือภายนอก แล้วสัญญาณ EA) ข้อมูลเอาต์พุทจะอยู่ที่พอร์ต 0 โดยมีซีพียูทำหน้าที่ประมวลผลกลาง ในกรณีที่ติดต่อกับข้อมูลภายนอก พอร์ต 0 และพอร์ต 2 จะเป็นบัสแอดเดรสพร้อมระบุตำแหน่งข้อมูลนั้นด้วย เพื่อให้เข้าใจการควบคุมหน่วยความจำโปรแกรมและข้อมูล จะพิจารณาโครงสร้างของหน่วยความจำได้ดังภาพภาคผนวกที่ 2



ภาพภาคผนวกที่ 1 บล็อกไดอะแกรมของ 8051 โดยสังเขป



ภาพภาคผนวกที่ 2 แผนผังการควบคุมหน่วยความจำ

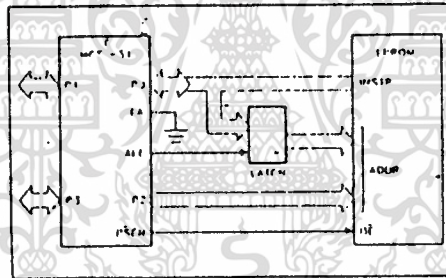
ก. ส่วนความจำโปรแกรม (Program Memory)

ข. ส่วนความจำข้อมูล (Data Memory)

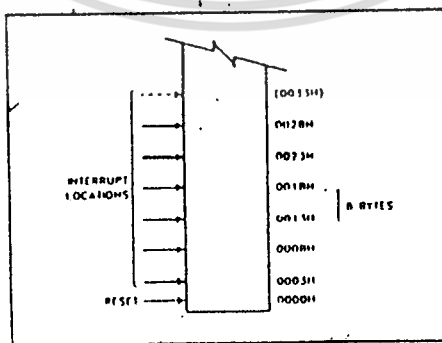
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การติดต่อข้อมูลหน่วยความจำ

จากภาพภาคผนวกที่ 2 จะเห็นว่าหน่วยความจำของไมโครคอนโทรลเลอร์ในตระกูล MCS' 51 แบ่งออกเป็นหน่วยความจำโปรแกรม (Program Memory) และหน่วยความจำข้อมูล (Data Memory) ดังนั้นในกรณีของไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 ที่ไม่มีหน่วยความจำในตัวภายในต้องใช้หน่วยความจำภายนอก (External Memory) เท่านั้น จึงต้องใช้สัญญาณ EA เป็น 0 เสมอและเมื่อต้องการอ่านข้อมูลจะทำให้ได้โดยการส่งสัญญาณอ่าน (Read strobe) จากขา PSEN มายังหน่วยความจำทั้งตัวนั้นๆ พร้อมกำหนดตำแหน่งแอดเดรสทางพอร์ต 0 และพอร์ต 2 ดังภาพภาคผนวกที่ 3 ซึ่งขณะที่รอกกระทำ (Fetch) คำสั่งนั้นสัญญาณจากพอร์ต 0 จะต้องถูกแลทช์ (Latch) ด้วยสัญญาณจาก ALE ซึ่งคราวเพื่อให้สัญญาณ PSEN จากไมโครคอนโทรลเลอร์ส่งสัญญาณอ่านข้อมูลจากหน่วยความจำที่ตำแหน่งแอดเดรสนั้นๆ ออกมาประมวลผลในซีพียู ของไมโครคอนโทรลเลอร์ต่อไป



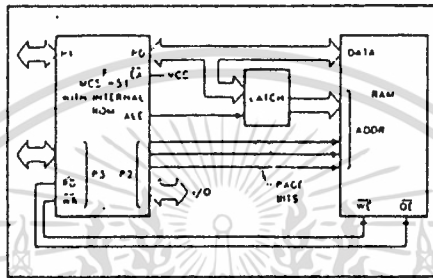
ภาพภาคผนวกที่ 3 การทำงานร่วมกับหน่วยความจำโปรแกรมภายนอก



ภาพภาคผนวกที่ 4 ตำแหน่งของหน่วยความจำโปรแกรม

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ภายในส่วนความจำของโปรแกรมนั้น (ตั้งแต่แอดเดรส 0000H-FFFFH) ถ้าระบบหรือวงจรควบคุมถูกรีเซต (Reset) จะทำให้ซีพียูเริ่มทำงาน (Execute) โปรแกรมใหม่จากตำแหน่ง 0000H ทุกครั้ง ดังนั้นส่วนหัวของโปรแกรมควบคุมควรกำหนดรูปแบบอินเตอร์รัพท์ (Interrupt Location) โดยระบุตำแหน่งแอดเดรสด้วยเช่น External Interrupt 0 (IE0) จะอยู่ที่ 0003H External Interrupt 1 (IE1) จะอยู่ที่ 0013H Timer 0 จะอยู่ที่ 000BH Timer 1 จะอยู่ที่ 001BH เป็นต้น



ภาพภาคผนวกที่ 5 การทำงานร่วมกับหน่วยความจำชั่วคราวภายนอก

การติดต่อกับหน่วยความจำชั่วคราว (RAM) ซึ่งสามารถทั้งอ่านและเขียนข้อมูลได้จึงมีสายสัญญาณควบคุมการอ่าน (RD) และเขียน (WR) ดังภาพภาคผนวกที่ 5 ส่วนสายสัญญาณ ALE ยังคงทำหน้าที่ควบคุมบัสแอดเดรสไบต์ต่ำเช่นเดิม ส่วนสายสัญญาณที่มีนัยสูง (MSB) ทั้ง 3 ของพอร์ต 2 ทำหน้าที่เลือกหน้า (Page) ของข้อมูลในหน่วยความจำนั้นๆ

โครงสร้างภายในและการจัดขาต่างๆ ของไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031

ภาพภาคผนวกที่ 6 และภาพภาคผนวกที่ 7 เป็นโครงสร้างภายใน และการจัดขาของไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 ซึ่งแต่ละขาจะมีหน้าที่ดังนี้

- ขา Vcc, Vss สำหรับรับแหล่งจ่ายแรงดัน +5VDC และกราวด์ ตามลำดับ
- ขา XTAL1, XTAL2 สำหรับรับสัญญาณนาฬิกา เพื่อกำหนดช่วงเวลาทำงานของระบบ
- ขา RST สำหรับรีเซ็ตระบบโปรแกรมขณะเริ่มทำงาน
- ขา Vpp/EA สำหรับติดต่อหน่วยความจำภายนอก แบบสถานะต่ำ (Active Low)

ในกรณีของไอซีเบอร์ 8031 EA ต้องลงกราวด์เสมอ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้拿去ไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

- ขา PROG/ALE สำหรับควบคุมการแลตซ์ข้อมูลแอดแตรสไบท์ต่ำที่พอร์ต 0
- ขา PSEN สำหรับส่งสัญญาณ (Strobe) สถานะต่ำ เมื่อต้องการอ่านข้อมูลจากโปรแกรมภายนอก
- พอร์ต 0 เป็นพอร์ตไอโอ (I/O Port) แบบขนานชนิด 2 ทิศทาง ทำงานเป็น PCL /Data Multiplex (PCL คือบัสแอดแตรสไบท์ต่ำ)
- พอร์ต 1 เป็นพอร์ตไอโอแบบขนานชนิด 2 ทิศทางปกติสามารถตั้งคำสั่งพิเศษได้ 16 คำสั่งงานนี้จะใช้บิต 1.0 สำหรับส่งสัญญาณพัลส์ย่อย (Transfer pulse)

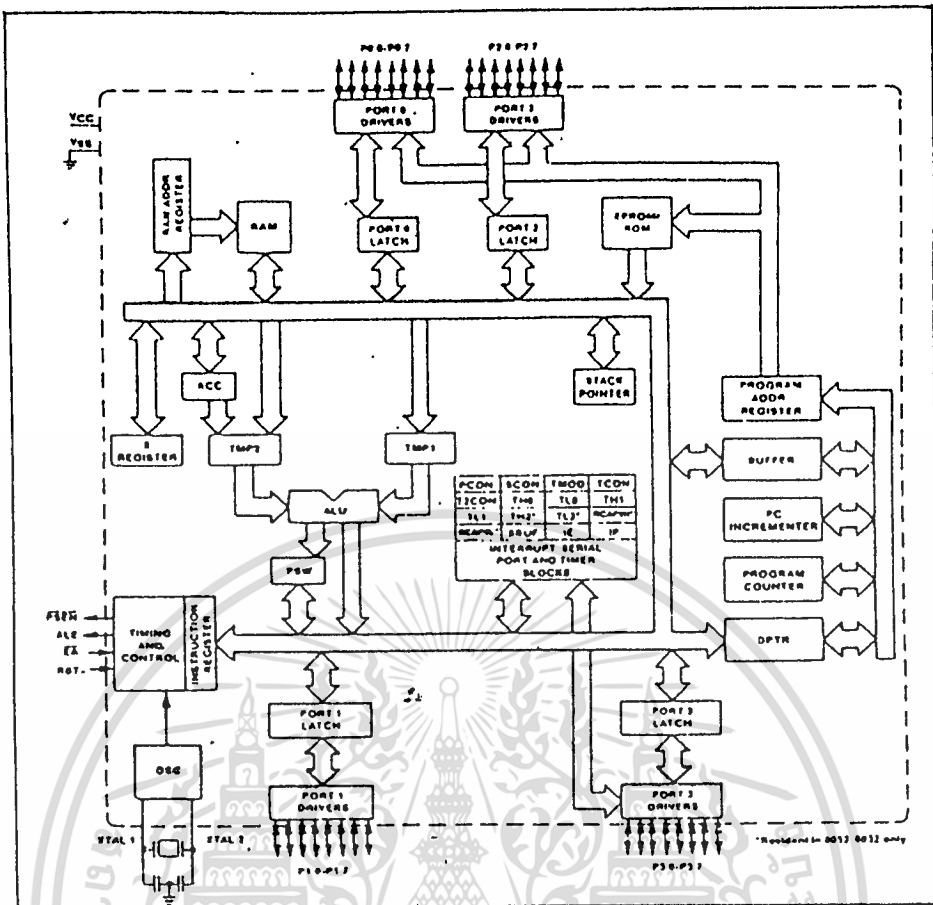
บิต 1.2 สำหรับส่งสัญญาณหยุดทำงานขณะเกิดอินเตอร์รัพท์ไปให้ไอซีเบอร์

SLE 4520 ที่ขา INHIBIT

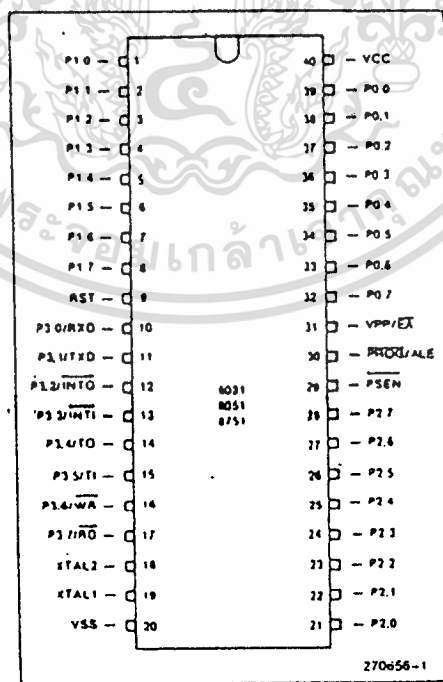
- พอร์ต 2 เป็นพอร์ตไอโอแบบขนานชนิด 2 ทิศทางซึ่งจะใช้เป็นบัสแอดแตรสไบท์สูง
- พอร์ต 3 เป็นพอร์ตไอโอแบบขนานชนิด 2 ทิศทางซึ่งจะใช้ในกรณีคำสั่งพิเศษ โดยขาต่างๆ ของพอร์ต 3 นี้มีหน้าที่ดังนี้

- P3.0 RXD (Serial input port)
- P3.1 TXD (Serial output port)
- P3.2 INT0 (External Interrupt 0)
- P3.3 INT1 (External Interrupt 1)
- P3.4 T0 (Timer 0 External input)
- P3.5 T1 (Timer 1 External input)
- P3.6 WR (External Memory Write strobe)
- P3.7 RD (External Memory Read strobe)

นอกจากนี้ภายในไมโครคอนโทรลเลอร์ ยังประกอบด้วยรีจิสเตอร์สำหรับฟังก์ชันพิเศษอีกมากมายตามตารางภาคผนวกที่ 1



ภาพภาคผนวกที่ 6 แผนผังโครงสร้างภายในชิปไอซี MCS' 51



ภาพภาคผนวกที่ 7 การจัดขาต่างๆ ของไอซีตระกูล MCS' 51

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางภาคผนวกที่ 1 แอดแตรสและหน้าที่ของรีจิสเตอร์ต่างๆ ในไอซีตระกูล MCS' 51

Symbol	Name	Address
*ACC	Accumulator	0E0H
*B	Register	0F0H
*PSW	Program Status Word	0C0H
SP	Stack Pointer	81H
DPTR	Data Pointer 2 Bytes	
DPL	Low Byte	82H
DPH	High Byte	83H
*P0	Port 0	80H
*P1	Port 1	90H
*P2	Port 2	0A0H
*P3	Port 3	0B0H
*IP	Interrupt Priority Control	0B8H
*IE	Interrupt Enable Control	0A8H
TMOD	Timer/Counter Mode Control	89H
*TCON	Timer/Counter Control	88H
*T2CON	Timer/Counter 2 Control	0C8H
TH0	Timer/Counter 0 High Byte	8CH
TL0	Timer/Counter 0 Low Byte	8AH
TH1	Timer/Counter 1 High Byte	8DH
TL1	Timer/Counter 1 Low Byte	8BH
*TH2	Timer/Counter 2 High Byte	0C0H
*TL2	Timer/Counter 2 Low Byte	0CCH
*RCAP2H	T/C 2 Capture Reg. High Byte	0CBH
*RCAP2L	T/C 2 Capture Reg. Low Byte	0CAH
*SCON	Serial Control	98H
SBUF	Serial Data Buffer	99H
PCON	Power Control	87H

ทั้งนี้แผนผังตำแหน่งของฟังก์ชันพิเศษดังกล่าวแสดงในตารางภาคผนวกที่ 2

ตารางภาคผนวกที่ 2 แสดงแผนผังแอดแตรสของรีจิสเตอร์ต่างๆ

SFR MEMORY MAP

8 Bytes

FE								FF
F0	B							F7
E8								EF
E0	ACC							E7
D8								DF
D0	PSW							D7
C6	T2CON		RCAP2L	RCAP2H	TL2	TH2		CF
C0								C7
B8	IP							BF
B0	P3							B7
A6	IE							AF
A0	P2							A7
98	SCON	SBUF						9F
90	P1							97
88	TCON	TMOD	TL0	TL1	TH0	TH1		8F
80	P0	SP	DPL	DPH			PCON	87

ฟังก์ชันพิเศษที่จะนำมาใช้ในโครงงานนี้มีหลายฟังก์ต์ด้วยกัน โดยแต่ละรีจิสเตอร์ที่ใช้จะมี ความสำคัญของบิตต่างๆ ดังแสดงในตารางภาคผนวกที่ 3 ถึงตารางภาคผนวกที่ 13

ตารางภาคผนวกที่ 3 รีจิสเตอร์แสดงสถานะของโปรแกรม

(Program Status Word : PWM)

PSW: PROGRAM STATUS WORD. BIT ADDRESSABLE.

CY	AC	FO	RS1	RS0	OV	—	P
----	----	----	-----	-----	----	---	---

CY	PSW.7	Carry Flag.
AC	PSW.6	Auxiliary Carry Flag.
FO	PSW.5	Flag 0 available to the user for general purpose.
RS1	PSW.4	Register Bank selector bit 1 (SEE NOTE 1).
RS0	PSW.3	Register Bank selector bit 0 (SEE NOTE 1).
OV	PSW.2	Overflow Flag.
—	PSW.1	User definable flag.
P	PSW.0	Parity flag. Set/cleared by hardware each instruction cycle to indicate an odd/even number of '1' bits in the accumulator.

NOTE:

1. The value presented by RS0 and RS1 selects the corresponding register bank.

RS1	RS0	Register Bank	Address
0	0	0	00H-07H
0	1	1	08H-0FH
1	0	2	10H-17H
1	1	3	18H-1FH

ตารางภาคผนวกที่ 4 แสดงสถานะของรีจิสเตอร์สำหรับการควบคุมกำลัง

(Power Control Register : PCON)

PCON: POWER CONTROL REGISTER. NOT BIT ADDRESSABLE.

SMOD	—	—	—	GF1	GF0	PD	IDL
------	---	---	---	-----	-----	----	-----

SMOD Double baud rate bit. If Timer 1 is used to generate baud rate and SMOD = 1, the baud rate is doubled when the Serial Port is used in modes 1, 2, or 3.

— Not implemented, reserved for future use.

— Not implemented, reserved for future use.

— Not implemented, reserved for future use.

GF1 General purpose flag bit.

GF0 General purpose flag bit.

PD Power Down bit. Setting this bit activates Power Down operation in the 80C51BH. (Available only in CHMOS).

IDL Idle Mode bit. Setting this bit activates Idle Mode operation in the 80C51BH. (Available only in CHMOS).

If 1s are written to PD and IDL at the same time, PD takes precedence.

*User software should not write 1s to reserved bits. These bits may be used in future MCS-51 products to invoke new features. In that case, the reset or inactive value of the new bit will be 0, and its active value will be 1.

ตารางภาคผนวกที่ 5 แสดงตำแหน่งแอดเดรสที่อินเทอร์รัพท์แบบต่างๆ กำหนด

INTERRUPTS:

In order to use any of the interrupts in the MCS-51, the following three steps must be taken.

1. Set the EA (enable all) bit in the IE register to 1.
2. Set the corresponding individual interrupt enable bit in the IE register to 1.
3. Begin the interrupt service routine at the corresponding Vector Address of that interrupt. See Table below.

Interrupt Source	Vector Address
IE0	0003H
TF0	000BH
IE1	0013H
TF1	001BH
RI & TI	0023H
TF2 & EXF2	002BH

In addition, for external interrupts, pins $\overline{INT0}$ and $\overline{INT1}$ (P1.2 and P1.3) must be set to 1, and depending on whether the interrupt is to be level or transition activated, bits IT0 or IT1 in the TCON-register may need to be set to 1.

ITx = 0 level activated

ITx = 1 transition activated

ตารางภาคผนวกที่ 6 แสดงสถานะของรีจิสเตอร์สำหรับเลือกแบบการอินเทอร์รัพท์ (Interrupt Enable Register : IE)

IE: INTERRUPT ENABLE REGISTER. BIT ADDRESSABLE.

If the bit is 0, the corresponding interrupt is disabled. If the bit is 1, the corresponding interrupt is enabled.

EA	—	ET2	ES	ET1	EX1	ET0	EX0
----	---	-----	----	-----	-----	-----	-----

EA	IE.7	Disables all interrupts. If EA = 0, no interrupt will be acknowledged. If EA = 1, each interrupt source is individually enabled or disabled by setting or clearing its enable bit.
—	IE.6	Not implemented, reserved for future use.*
ET2	IE.5	Enable or disable the Timer 2 overflow or capture interrupt (8052 only).
ES	IE.4	Enable or disable the serial port interrupt.
ET1	IE.3	Enable or disable the Timer 1 overflow interrupt.
EX1	IE.2	Enable or disable External Interrupt 1.
ET0	IE.1	Enable or disable the Timer 0 overflow interrupt.
EX0	IE.0	Enable or disable External Interrupt 0.

*User software should not write 1s to reserved bits. These bits may be used in future MCS-51 products to invoke new features. In that case, the reset or inactive value of the new bit will be 0, and its active value will be 1.

ตารางภาคผนวกที่ 7 แสดงสถานะของรีจิสเตอร์สำหรับเลือกลำดับการอินเทอร์รัพท์

(Interrupt Priority Register : IP)

IP: INTERRUPT PRIORITY REGISTER. BIT ADDRESSABLE.

If the bit is 0, the corresponding interrupt has a lower priority and if the bit is 1 the corresponding interrupt has a higher priority.

—	—	PT2	PS	PT1	PX1	PT0	PX0
---	---	-----	----	-----	-----	-----	-----

- IP. 7 Not implemented, reserved for future use.*
- IP. 6 Not implemented, reserved for future use.*
- PT2 IP. 5 Defines the Timer 2 interrupt priority level (8052 only).
- PS IP. 4 Defines the Serial Port interrupt priority level.
- PT1 IP. 3 Defines the Timer 1 interrupt priority level.
- PX1 IP. 2 Defines External Interrupt 1 priority level.
- PT0 IP. 1 Defines the Timer 0 interrupt priority level.
- PX0 IP. 0 Defines the External Interrupt 0 priority level.

*User software should not write 1s to reserved bits. These bits may be used in future MCS-51 products to invoke new features. In that case, the reset or inactive value of the new bit will be 0, and its active value will be 1.

ตารางภาคผนวกที่ 8 แสดงสถานะของรีจิสเตอร์สำหรับควบคุมการตั้ง/นับเวลา

(Timer/Counter Control Register : TCON)

TCON: TIMER/COUNTER CONTROL REGISTER. BIT ADDRESSABLE.

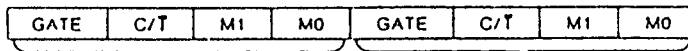
TF1	TR1	TF0	TR0	IE1	IT1	IE0	IT0
-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----

- TF1 TCON. 7 Timer 1 overflow flag. Set by hardware when the Timer/Counter 1 overflows. Cleared by hardware as processor vectors to the interrupt service routine.
- TR1 TCON. 6 Timer 1 run control bit. Set/cleared by software to turn Timer/Counter 1 ON/OFF.
- TF0 TCON. 5 Timer 0 overflow flag. Set by hardware when the Timer/Counter 0 overflows. Cleared by hardware as processor vectors to the service routine.
- TR0 TCON. 4 Timer 0 run control bit. Set/cleared by software to turn Timer/Counter 0 ON/OFF.
- IE1 TCON. 3 External Interrupt 1 edge flag. Set by hardware when External Interrupt edge is detected. Cleared by hardware when interrupt is processed.
- IT1 TCON. 2 Interrupt 1 type control bit. Set/cleared by software to specify falling edge/low level triggered External Interrupt.
- IE0 TCON. 1 External Interrupt 0 edge flag. Set by hardware when External Interrupt edge detected. Cleared by hardware when interrupt is processed.
- IT0 TCON. 0 Interrupt 0 type control bit. Set/cleared by software to specify falling edge/low level triggered External Interrupt.

ตารางภาคผนวกที่ 9 แสดงสถานะของรีจิสเตอร์สำหรับเลือกโหมดตั้ง/นับเวลา

(Timer/Counter Mode Control Register : TMOD)

TMOD: TIMER/COUNTER MODE CONTROL REGISTER. NOT BIT ADDRESSABLE.



TIMER 1

TIMER 0

GATE When TRx (in TCON) is set and GATE = 1, TIMER/COUNTERx will run only while INTx pin is high (hardware control). When GATE = 0, TIMER/COUNTERx will run only while TRx = 1 (software control).

C/T Timer or Counter selector. Cleared for Timer operation (input from internal system clock). Set for Counter operation (input from Tx input pin).

M1 Mode selector bit. (NOTE 1)

M0 Mode selector bit. (NOTE 1)

NOTE 1:

M1	M0	Operating Mode
0	0	0 13-bit Timer (MCS-48 compatible)
0	1	1 16-bit Timer/Counter
1	0	2 8-bit Auto-Reload Timer/Counter
1	1	3 (Timer 0) TLO is an 8-bit Timer/Counter controlled by the standard Timer 0 control bits. TH0 is an 8-bit Timer and is controlled by Timer 1 control bits.
1	1	3 (Timer 1) Timer/Counter 1 stopped.

ตารางภาคผนวกที่ 10 แสดงการตั้งค่าต่างใน TMOD เมื่อเลือกใช้ TIMER/COUNTER 0

TIMER/COUNTER 0

As a Timer:

MODE	TIMER 0 FUNCTION	TMOD	
		INTERNAL CONTROL (NOTE 1)	EXTERNAL CONTROL (NOTE 2)
0	13-bit Timer	00H	08H
1	16-bit Timer	01H	09H
2	8-bit Auto-Reload	02H	0AH
3	two 8-bit Timers	03H	0BH

As a Counter:

MODE	COUNTER 0 FUNCTION	TMOD	
		INTERNAL CONTROL (NOTE 1)	EXTERNAL CONTROL (NOTE 2)
0	13 bit Timer	04H	0CH
1	16-bit Timer	05H	0DH
2	8-bit Auto-Reload	06H	0EH
3	one 8-bit Counter	07H	0FH

NOTES:

1. The Timer is turned ON/OFF by setting/clearing bit TR0 in the software.

2. The Timer is turned ON/OFF by the 1 to 0 transition on INT0 (P3.2) when TR0 = 1 (hardware control).

ตารางภาคผนวกที่ 11 แสดงการตั้งค่าต่างใน TMOD เมื่อเลือกใช้ TIMER/COUNTER 1

TIMER/COUNTER 1

As a Timer:

MODE	TIMER 1 FUNCTION	TMOD	
		INTERNAL CONTROL (NOTE 1)	EXTERNAL CONTROL (NOTE 2)
0	13-bit Timer	00H	80H
1	16-bit Timer	10H	90H
2	8-bit Auto-Reload	20H	A0H
3	does not run	30H	80H

As a Counter:

MODE	COUNTER 1 FUNCTION	TMOD	
		INTERNAL CONTROL (NOTE 1)	EXTERNAL CONTROL (NOTE 2)
0	13-bit Timer	40H	C0H
1	16-bit Timer	50H	D0H
2	8-bit Auto-Reload	60H	E0H
3	not available	—	—

NOTES:

1. The Timer is turned ON/OFF by setting/clearing bit TR1 in the software.
2. The Timer is turned ON/OFF by the 1 to 0 transition on INT1 (P2.3) when TR1 = 1 (hardware control).



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

รายละเอียดโดยสังเขป

ไอซีควบคุมการสวิตช์แบบพีดับบลิวเอ็ม เบอร์ SLE 4520

คุณสมบัติและลักษณะโดยทั่วไป

ไอซีควบคุมการสวิตช์แบบพีดับบลิวเอ็ม เบอร์ SLE 4520 เป็นไอซีในเทคโนโลยีแบบ CMOS และเป็นผลิตภัณฑ์ของบริษัท SIEMENS ทำงานในลักษณะเพื่อเปลี่ยนข้อมูลเชิงเลขขนาด 8 บิตที่ถูกส่งมาจากซีพียูของไมโครโพรเซสเซอร์ หรือไมโครคอนโทรลเลอร์ ให้เป็นสัญญาณพัลส์ ทั้งนี้สัญญาณดังกล่าวจะมีความกว้างพัลส์ตามค่าข้อมูลที่ส่งเข้ามา อย่างไรก็ตามไอซีเบอร์ SLE 4520 นี้ มีรีจิสเตอร์อิสระอยู่ภายในจำนวน 3 ชุด ทำให้เหมาะสมในการใช้สร้างสัญญาณควบคุมสำหรับงานในระบบไฟฟ้าชนิด 3 เฟส ดังนั้นโครงงานนี้จึงได้นำไอซีเบอร์นี้มาทำงานร่วมกับไอซีไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ 8031 เพื่อสร้างสัญญาณควบคุมแบบพีดับบลิวเอ็มสำหรับควบคุมอินเวอร์เตอร์ชนิด 3 เฟส ในเครื่องควบคุมความเร็วมอเตอร์

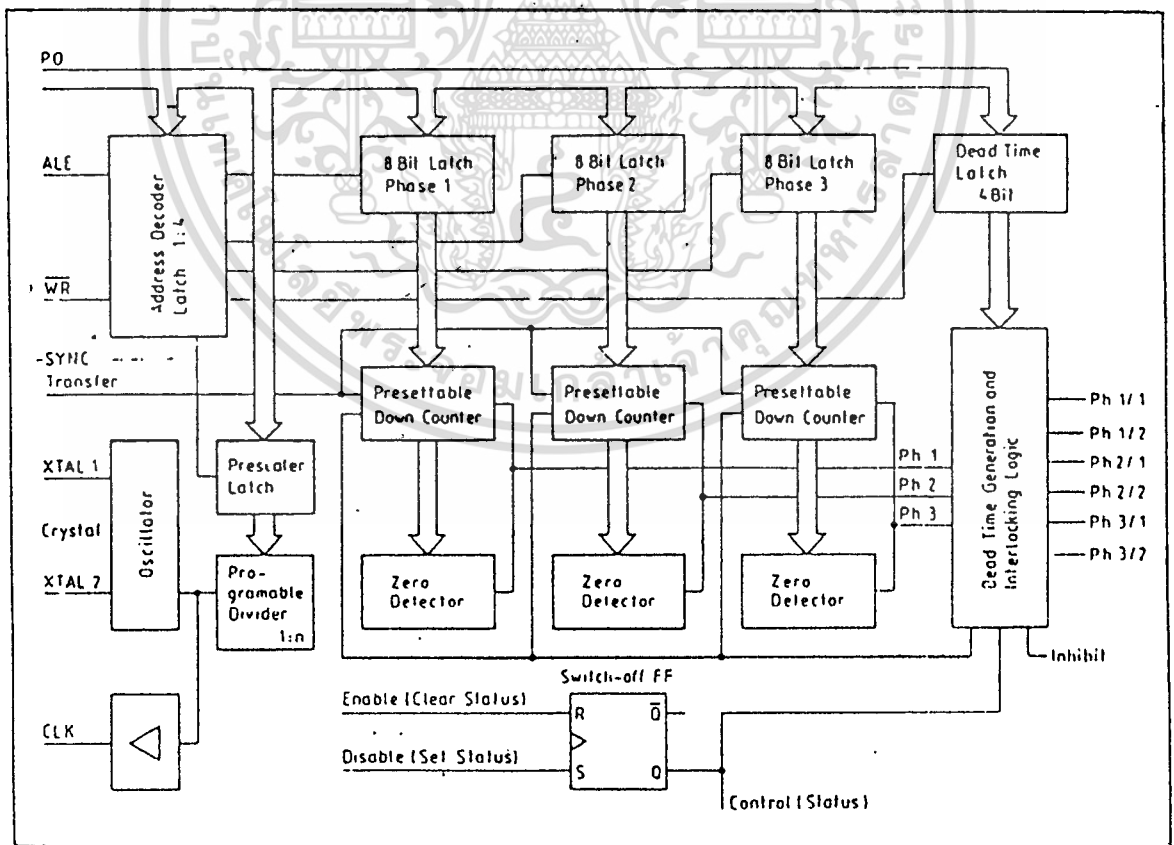
คุณสมบัติของไอซีควบคุมการสวิตช์ เบอร์ SLE 4520 มีรายละเอียดดังนี้

- สามารถใช้งานร่วมกับไมโครโพรเซสเซอร์ หรือไมโครคอนโทรลเลอร์ขนาด 8 บิตได้เป็นอย่างดี
- สามารถเซตค่าตัวหารความถี่ (Divider) เพื่อให้ได้ความถี่สวิตช์ (Switching frequency) ของวงจรตามต้องการ
- สามารถเลือกความถี่สวิตช์ได้ตั้งแต่ 1-20 กิโลเฮิรต์ และความถี่ขาออกจะอยู่ในย่าน 0-2600 เฮิรต์
- มีรีจิสเตอร์อิสระซึ่งกันและกันอยู่จำนวน 3 ชุดพร้อมวงจรฟลิปฟล็อป ทำให้สามารถสร้างสัญญาณพัลส์ได้ถึง 3 คู่ จึงเหมาะกับงานในระบบไฟฟ้า 3 เฟส
- สามารถจัดตั้งค่าเวลาตายตัว (Dead time) ระหว่างคู่สัญญาณเพื่อป้องกันการเกิดลัดวงจรขึ้นในคู่อุปกรณ์สวิตช์กำลังของวงจรอินเวอร์เตอร์
- ทางด้านสัญญาณขาออกสามารถขับอุปกรณ์เชื่อมต่อทางแสง (Opto isolator) ได้ทั้งนี้ยังสามารถหยุดการทำงานได้ทันที เมื่อได้รับสัญญาณควบคุมที่ขา INHIBIT

โครงสร้างภายในและการใช้งาน

บล็อกไดอะแกรมแสดงโครงสร้างภายในของไอซีควบคุมการสวิตช์ เบอร์ SLE 4520 ดังภาพภาคผนวกที่ 8 จะเห็นว่าข้อมูลตัวนับถอยหลัง (Down counter data) แต่ละชุดซึ่งเป็นแบบเชิงเลขขนาด 8 บิตถูกส่งมาทางพอร์ต 0 จากนั้นจะถูกเขียนลงในรีจิสเตอร์ของแต่ละเฟส (Phase Register) ด้วยการถอดรหัสแอดเดรสขนาด 2 บิต (ในโครงงานนี้จะใช้แอดเดรส 0000-0002) พร้อมทั้งผ่านการแลทช์ (Latch) ข้อมูลนั้น ด้วยค่าจาก Address Decoder Latch ที่ขอบขาของสัญญาณ ALE จนกระทั่งเมื่อได้รับสัญญาณ WR จากซีพียูของไมโครคอนโทรลเลอร์ ข้อมูลของทั้ง 3 เฟส จึงมาพร้อมกันที่บัส (Bus) เพื่อส่งไปทำการนับถอยหลัง และเมื่อได้รับสัญญาณจุดพัลส์บ็อบ (Transfer pulse) จาก SYNC จึงจะเริ่มนับพร้อมกันซึ่งจะเห็นว่าการนับในแต่ละรีจิสเตอร์จะเป็นอิสระต่อกัน

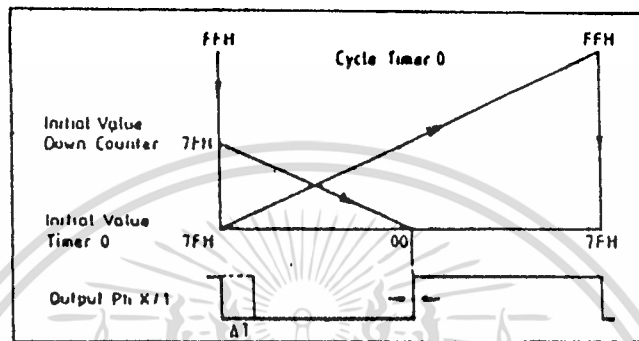
การนับจะถูกควบคุมโดย Zero Detector และ Presetable Down counter ทั้งนี้จะหยุดการนับทันทีด้วยสัญญาณควบคุมจากภายนอกเช่น จากขา Control (Status) และ INHIBIT



ภาพภาคผนวกที่ 8 แผนผังโครงสร้างภายในของไอซีเบอร์ SLE 4520

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้拿去ไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สัญญาณย่อยๆ นั้นจะอยู่ในลักษณะเปลี่ยนแปลงความกว้างพัลส์ได้ ซึ่งเกิดจากการนับดอยหลังของค่าข้อมูลในรีจิสเตอร์ ทั้งนี้เวลาของการนับค่าข้อมูลแต่ละครั้งย่อมขึ้นอยู่กับคาบเวลาของสัญญาณนาฬิกาที่ผ่านการหารความถี่มาแล้ว และเมื่อการนับสิ้นสุดลง วงจรในภาค Zero Detector จะทำหน้าที่ส่งสัญญาณสถานะค่า "0" ออกไปที่ขา Ph X และจะคงอยู่ในสถานะ "0" นี้จนกระทั่งได้รับสัญญาณจุดพัลส์ย่อยมาใหม่ ดังแสดงในภาพภาคผนวกที่ 9



ภาพภาคผนวกที่ 9 แสดงการนับเพื่อสร้างสัญญาณพัลส์ย่อย

ค่าเวลาตายตัว (Dead time) ซึ่งเป็นการหน่วงเวลาการเริ่มนำกระแสของอุปกรณ์สวิตซ์กำลังในอินเวอร์เตอร์เพื่อป้องกันการลัดวงจรเนื่องจากการทำงานต่อเนื่อง ดังแสดงในภาพภาคผนวกที่ 9 ขึ้นอยู่กับค่าความถี่คริสตัล (Crystal frequency) ค่าตัวหารความถี่ (Divider Ratio) และค่าเวลาตายตัวที่จัดตั้งขณะเริ่มต้น ดังในตารางภาคผนวกที่ 12

ความถี่สัญญาณนาฬิกาของระบบควบคุมวงจรมีความถี่ต่ำกว่าความถี่คริสตัลที่ใช้ในวงจร แต่สำหรับสัญญาณนาฬิกาที่ใช้ในการนับเพื่อสร้างสัญญาณควบคุม จะมีความถี่ต่ำกว่าความถี่คริสตัล ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับการจัดตั้งค่า Divider Ratio สำหรับการนับดอยหลังในรีจิสเตอร์ขณะเริ่มต้น ซึ่งทำให้ได้ค่าหน่วงเวลา (Delay time) ค่าต่างๆ กัน ดังในตารางภาคผนวกที่ 13

เมื่อกำหนดค่าตัวหารความถี่ได้แล้ว จะทำให้ความถี่สัญญาณการนับ (Counter frequency) มีคาบเวลาเปลี่ยนไปเช่นกัน ดังนั้นความถี่สวิตซ์ของวงจร พีดับบลิวเอ็มนี้ ก็สามารถกำหนดได้ด้วยค่าตัวหารความถี่ และบิตกำหนดความละเอียด (Resolution bit) ซึ่งค่าบิตนี้จะจัดตั้งเซตไว้ในรีจิสเตอร์ B ขณะเริ่มต้น ดังแสดงในตารางภาคผนวกที่ 14

* หมายเหตุ * ค่าในตารางภาคผนวกที่ 12 , 14 นั้น เมื่อความถี่คริสตัล 12 เมกะเฮิรตซ์ เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้拿去ไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางภาคผนวกที่ 12 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าเวลาตายตัว กับค่าที่จัดตั้งไว้ในขณะเริ่มต้น

Word in dead time memory	Dead time [μ s] at divider ratio	
	1:4	1:6
0	0	0
1	0.33	0.5
2	0.66	1
3	1.0	1.5
4	1.33	2
5	1.66	2.5
6	2.0	3
7	2.33	3.5
8	2.66	4
9	3.0	4.5
10	3.33	5
11	3.66	5.5
12	4.0	6
13	4.33	6.5
14	4.66	7
15	5.0	7.5

ตารางภาคผนวกที่ 13 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าหน่วยเวลากับค่าตัวหารความถี่

Value	Divider ratio down counter	Divider ratio delay clock
0	1:4	1:4
1	1:6	1:6
2	1:8	1:4
3	1:12	1:6
4	1:16	1:4
5	1:24	1:6
6	1:32	1:4
7	1:48	1:6

ตารางภาคผนวกที่ 14 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าตัวหารความถี่ ความถี่สัญญาณนับ

บิตกำหนดความละเอียด และความถี่การสวิตช์

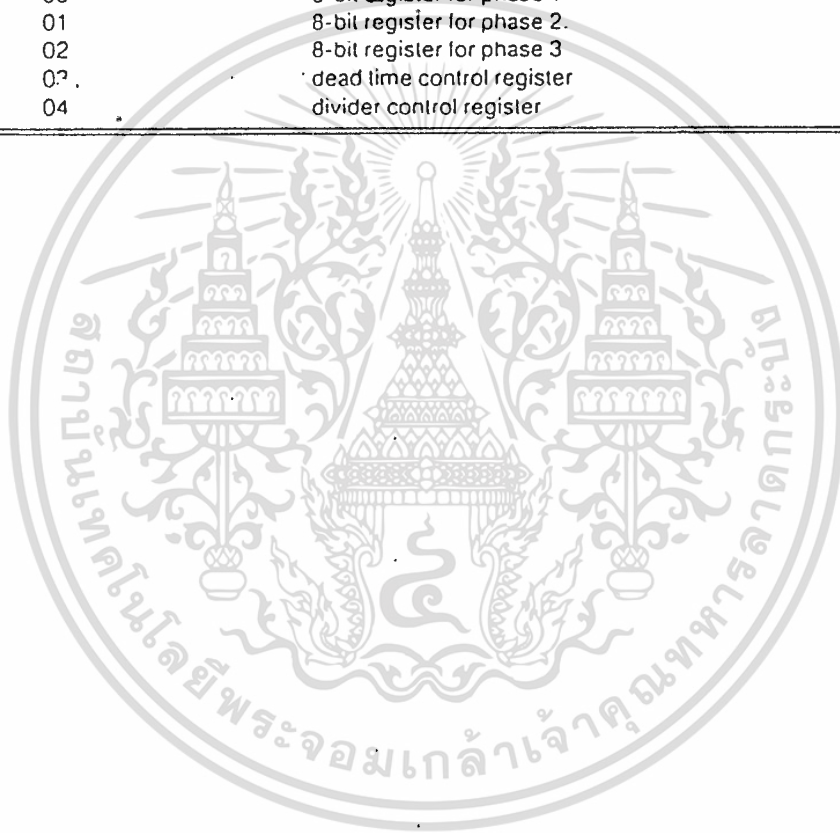
Divider ratio down counter	Counter frequency	Run time Timer 0	Switching frequency	Reso- lution
1:6	2 MHz	64 μ s	15.6 kHz	7-bit
1:6	2 MHz	128 μ s	7.8 kHz	8-bit
1:12	1 MHz	128 μ s	7.8 kHz	7-bit
1:12	1 MHz	256 μ s	3.9 kHz	8-bit
1:24	500 kHz	256 μ s	3.9 kHz	7-bit
1:24	500 kHz	2 \times 256 μ s	1.95 kHz	8-bit
1:48	250 kHz	2 \times 256 μ s	1.95 kHz	7-bit
1:48	250 kHz	4 \times 256 μ s	975.0 Hz	8-bit

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ทั้งนี้ จะเห็นได้ว่าในขณะที่เริ่มต้นทำงานจะต้องเก็บค่าต่างๆ ไว้ในรีจิสเตอร์ เช่น ค่าตัวหารความถี่ ค่าเวลาตายตัว และข้อมูลนับสำหรับเฟสทั้ง 3 ดังนั้นเพื่อไม่ให้เกิดการผิดพลาด จึงกำหนดแอดเดรสข้อมูล จากหน่วยความจำภายในของไมโครคอนโทรลเลอร์ขนาด 3 บิตดังแสดงในตารางภาคผนวกที่ 15

ตารางภาคผนวกที่ 15 แสดงหน้าที่และแอดเดรสของรีจิสเตอร์ในไอซีเบอร์ SLE 4520

Address (3 bits)	Register
00	8-bit register for phase 1
01	8-bit register for phase 2
02	8-bit register for phase 3
03	dead time control register
04	divider control register





เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

CPU "8051.TBL"
HOF "INT8"

```
*****  
;THIS IS A LIST OF THE REGISTER AND BIT NAMES  
;WITH THEIR CORRESPONDING ADDRESSES. THESE MUST BE  
;INCLUDED IN THE SOURCE FILE FOR THE BIT ADDRESSING  
;MODES TO ASSEMBLE PROPERLY.  
;  
;MCS-51 INTERNAL REGISTERS  
;  
B: EQU 0F0H ;B REGISTER  
ACC: EQU 0E0H ;ACCUMULATOR  
PSW: EQU 0D0H ;PROGRAM STATUS WORD  
IPC: EQU 0B8H ;INTERRUPT PRIORITY  
P3: EQU 0B0H ;PORT 3  
IEC: EQU 0A8H ;INTERRUPT ENABLE  
P2: EQU 0A0H ;PORT 2  
SBUF: EQU 99H ;SEND BUFFER  
SCON: EQU 98H ;SERIAL CONTROL  
P1: EQU 90H ;PORT 1  
TH1: EQU 8DH ;TIMER 1 HIGH  
TH0: EQU 8CH ;TIMER 0 HIGH  
TL1: EQU 8BH ;TIMER 1 LOW  
TL0: EQU 8AH ;TIMER 0 LOW  
TMOD: EQU 89H ;TIMER MODE  
TCON: EQU 88H ;TIMER CONTROL  
PCON: EQU 87H ;POWER CONTROL REGISTER  
DPH: EQU 83H ;DATA POINTER HIGH  
DPL: EQU 82H ;DATA POINTER LOW  
SP: EQU 81H ;STACK POINTER  
P0: EQU 80H ;PORT 0  
;  
;MCS-51 INTERNAL BIT ADDRESSES  
;  
CY: EQU 0D7H ;CARRY FLAG  
AC: EQU 0D6H ;AUXILIARY-CARRY FLAG  
FO: EQU 0D5H ;USER FLAG 0  
RS1: EQU 0D4H ;REGISTER SELECT MSB  
RS0: EQU 0D3H ;REGISTER SELECT LSB  
OV: EQU 0D2H ;OVERFLOW FLAG  
P: EQU 0D0H ;PARITY FLAG  
PS: EQU 0BCH ;PRIORITY SERIAL PORT  
PT1: EQU 0BBH ;PRIORITY TIMER 1  
PX1: EQU 0BAH ;PRIORITY EXTERNAL 1  
PT0: EQU 0B9H ;PRIORITY TIMER 0  
PX0: EQU 0B8H ;PRIORITY EXTERNAL 0  
EA: EQU 0AFH ;ENABLE ALL INTERRUPT  
ES: EQU 0ACH ;ENABLE SERIAL INTERRUPT  
ET1: EQU 0ABH ;ENABLE TIMER 1 INTERRUPT  
  
EX1: EQU 0AAH ;ENABLE EXTERNAL 1 INTERR  
ETO: EQU 0A9H ;ENABLE TIMER 0 INTERRUPT  
EXO: EQU 0A8H ;ENABLE EXTERNAL 0 INTERR  
SM0: EQU 09FH ;SERIAL MODE 0
```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

SM1:    EQU    09EH    ;SERIAL MODE 1
SM2:    EQU    09DH    ;SERIAL MODE 2
REN:    EQU    09CH    ;SERIAL RECEPTION ENABLE
TB8:    EQU    09BH    ;TRANSMITT BIT 8
RB8:    EQU    09AH    ;RECEIVE BIT 8
TI:     EQU    099H    ;TRANSMIT INTERRUPT FLAG
RI:     EQU    098H    ;RECEIVE INTERRUPT FLAG
TF1:    EQU    08FH    ;TIMER 1 OVERFLOW FLAG
TR1:    EQU    08EH    ;TIMER 1 RUN CONTROL BIT
TF0:    EQU    08DH    ;TIMER 0 OVERFLOW FLAG
TRO:    EQU    08CH    ;TIMER 0 RUN CONTROL BIT
IE1:    EQU    08BH    ;EXT INTERR. 1 EDGE FLAG
IT1:    EQU    08AH    ;EXT INTERR. 1 TYPE FLAG
IE0:    EQU    089H    ;EXT INTERR. 0 EDGE FLAG
ITO:    EQU    088H    ;EXT INTERR. 0 TYPE FLAG

```

```

;=====
; ***** PWM PROGRAM *****
; CPU 8031
;-----

```

```

;INITIALIZATION
;-----

```

```

ORG     0000D
SJMP    INIT
ORG     03H    ;INT0 start
AJMP    EXINO
ORG     0BH    ;Vector of timer0
AJMP    TINTO
ORG     13H    ;INT1 start
AJMP    EXIN1
ORG     26H
EXINO:  SETB   P1.2    ;inhibit PWM
        CLR   P1.4    ;clear LINE
        CLR   IEC.7   ;disable INT
        AJMP  EXINO
EXIN1:  SETB   P1.2    ;inhibit PWM
        CLR   IEC.7   ;disable INT
        AJMP  EXIN1
INIT:   MOV    A,#0FFH
        MOV   P0,A
        MOV   P1,A
        MOV   P2,A
        MOV   P3,A
        CLR   P1.0    ;clr sync
        CLR   A
        MOV   R0,A
        MOV   R4,A
        MOV   R5,A
        MOV   R6,A
        MOV   R7,#01H
        MOV   SP,#1FH
        MOV   TMOD,#32H
        ANL   IEC,#60H
        ORL   IEC,#87H
        ANL   IPC,#0E0H

```

```

        SETB     IPC.2
        SETB     IPC.1
        SETB     IPC.0
;-----
; INPUT ACC/DEC TIME FROM P-1
;-----
ACO:    MOV      DPTR,#0005H
        MOVX    A,@DPTR
        MOV     R2,A
        MOV     09H,A
;-----
;      RUN 0 Hz
;-----
        MOV     DPTR,#0000H
        MOV     A,#127D ;pulse 1:1
        MOVX   @DPTR,A ;DPTR 00(ph1)
        INC    DPTR
        MOVX   @DPTR,A ;DPTR 01(ph2)
        INC    DPTR
        MOVX   @DPTR,A ;DPTR 02(ph3)
        INC    DPTR
        MOV     A,#10D  ;DPTR 03(dead time)
        MOVX   @DPTR,A
        INC    DPTR
        MOV     A,#03D  ;DPTR 04(divider)
        MOVX   @DPTR,A
        MOV     DPTR,#1800D
        MOV     11H,#04D ;Ph.Displ angle
        MOV     10H,#01D ;z pulse per Nst
        MOV     17H,#12D ;Nst per cycle
        MOV     TH0,#128D ;set time in ..
        MOV     TL0,#0FCH ;...Timer0
        MOV     TCON,#15H
WTINTO  NOP     ;wait Internal interupt
        NOP     ;..form timer0 then 000B
;-----
; INTERRUPT SERVICE ROUTINE
;-----
TINTO:  SETB    P1.0 ;generate SYNC signal..
        CLR    P1.0 ;..for 1 switching time
        PUSH   PSW
        PUSH   ACC
        CLR    IEC.7
        DJNZ  R7,OVER ;Run for Z loop
        MOV   R7,10H
;-----
; OUTPUT OF 3-PHASE VALUE
;-----
ILOOP:  MOV     R0,#00H
XLOOP:  MOV     A,R4
        ADD    A,R5
        MOVC  A,@A+DPTR
        PUSH  DPH ;
        PUSH  DPL ;Keep DPTR=1800H
        MOV   DPH,#00H

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

MOV      A,@A+DPTR
MOV      DPTR,#1570D
JMP      @A+DPTR
;-----
FINISH:  MOV      R7,#01H
MOV      R2,#09H
AWERT:   MOV      R4,#00H
OVER:    SETB    IEC.7
POP      ACC
POP      PSW
RETI
;-----
;  FREQUENCY SETTING
;-----
S00:     MOV      17H,#12D
MOV      10H,#01D
MOV      TH0,#128D
MOV      DPTR,#1800D
MOV      11H,#04D
MOV      R6,#00H
LJMP     FINISH
S01:     MOV      17H,#114D
MOV      10H,#10D
MOV      TH0,#24D
MOV      DPTR,#1821D
MOV      11H,#48D
MOV      R6,#01H
LJMP     FINISH
S02:     MOV      17H,#114D
MOV      10H,#05D
MOV      TH0,#24D
MOV      DPTR,#2062D
MOV      11H,#48D
MOV      R6,#02H
LJMP     FINISH
S03:     MOV      17H,#120D
MOV      10H,#04D
MOV      TH0,#24D
MOV      DPTR,#2303D
MOV      11H,#40D
MOV      R6,#03H
LJMP     FINISH
S04:     MOV      17H,#120D
MOV      10H,#03D
MOV      TH0,#24D
MOV      DPTR,#2504D
MOV      11H,#40D
MOV      R6,#04H
LJMP     FINISH
S05:     MOV      17H,#96D
MOV      10H,#03D
MOV      TH0,#24D
MOV      DPTR,#2705D
MOV      11H,#32D
MOV      R6,#05H

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

S06:  LJMP    FINISH
      MOV    17H,#120D
      MOV    10H,#02D
      MOV    TH0,#24D
      MOV    DPTR,#2866D
      MOV    11H,#40D
      MOV    R6,#06H
      LJMP    FINISH
S07:  MOV    17H,#102D
      MOV    10H,#02D
      MOV    TH0,#22D
      MOV    DPTR,#3067D
      MOV    11H,#34D
      MOV    R6,#07H
      LJMP    FINISH
S08:  MOV    17H,#90D
      MOV    10H,#02D
      MOV    TH0,#24D
      MOV    DPTR,#3238D
      MOV    11H,#30D
      MOV    R6,#08H
      LJMP    FINISH
S09:  MOV    17H,#78D
      MOV    10H,#02D
      MOV    TH0,#18D
      MOV    DPTR,#3389D
      MOV    11H,#26D
      MOV    R6,#09H
      LJMP    FINISH
S10:  MOV    10H,#02D
      MOV    TH0,#24D
      MOV    DPTR,#3520D
      MOV    11H,#24D
      MOV    R6,#0AH
      LJMP    FINISH
S11:  MOV    17H,#63D
      MOV    10H,#02D
      MOV    TH0,#15D
      MOV    DPTR,#3641D
      MOV    11H,#21D
      MOV    R6,#0BH
      LJMP    FINISH
S12:  MOV    17H,#60D
      MOV    10H,#02D
      MOV    TH0,#24D
      MOV    DPTR,#3747D
      MOV    11H,#20D
      MOV    R6,#0CH
      LJMP    FINISH
S13:  MOV    17H,#54D
      MOV    10H,#02D
      MOV    TH0,#18D
      MOV    DPTR,#3848D
      MOV    11H,#18D
      MOV    R6,#0DH

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

S14:  LJMP    FINISH
      MOV    17H,#51D
      MOV    10H,#02D
      MOV    TH0,#22D
      MOV    DPTR,#3939D
      MOV    11H,#17D
      MOV    R6,#0EH
      LJMP   FINISH
S15:  MOV    17H,#96D
      MOV    10H,#01D
      MOV    TH0,#24D
      MOV    DPTR,#4025D
      MOV    11H,#32D
      MOV    R6,#0FH
      LJMP   FINISH
S16:  MOV    17H,#90D
      MOV    10H,#01D
      MOV    TH0,#24D
      MOV    DPTR,#4186D
      MOV    11H,#30D
      MOV    R6,#10H
      LJMP   FINISH
S17:  MOV    17H,#84D
      MOV    10H,#01D
      MOV    TH0,#22D
      MOV    DPTR,#4337D
      MOV    11H,#28D
      MOV    R6,#11H
      LJMP   FINISH
S18:  MOV    17H,#78D
      MOV    10H,#01D
      MOV    TH0,#18D
      MOV    DPTR,#4478D
      MOV    11H,#26D
      MOV    R6,#12H
      LJMP   FINISH
S19:  MOV    17H,#72D
      MOV    10H,#01D
      MOV    TH0,#12D
      MOV    DPTR,#4609D
      MOV    11H,#24D
      MOV    R6,#13H
      LJMP   FINISH
S20:  MOV    17H,#72D
      MOV    10H,#01D
      MOV    TH0,#24D
      MOV    DPTR,#4730D
      MOV    11H,#24D
      MOV    R6,#14H
      LJMP   FINISH
S21:  MOV    17H,#66D
      MOV    10H,#01D
      MOV    TH0,#15D
      MOV    DPTR,#4815D
      MOV    11H,#22D

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

MOV      R6,#15H
LJMP     FINISH
S22:    MOV      17H,#66D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#26D
        MOV      DPTR,#4962D
        MOV      11H,#22D
        MOV      R6,#16H
        LJMP     FINISH
S23:    MOV      17H,#60D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#14D
        MOV      DPTR,#5073D
        MOV      11H,#20D
        MOV      R6,#17H
        LJMP     FINISH
S24:    MOV      17H,#60D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#24D
        MOV      DPTR,#5174D
        MOV      11H,#20D
        MOV      R6,#18H
        LJMP     FINISH
S25:    MOV      17H,#54D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#09D
        MOV      DPTR,#5275D
        MOV      11H,#18D
        MOV      R6,#19H
        LJMP     FINISH
S26:    MOV      17H,#54D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#18D
        MOV      DPTR,#5366D
        MOV      11H,#17D
        MOV      R6,#1AH
        LJMP     FINISH
S27:    MOV      17H,#54D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#27D
        MOV      DPTR,#5457D
        MOV      11H,#17D
        MOV      R6,#1BH
        LJMP     FINISH
S28:    MOV      17H,#48D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#08D
        MOV      DPTR,#5548D
        MOV      11H,#16D
        MOV      R6,1CH
        LJMP     FINISH
S29:    MOV      17H,#48D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#16D
        MOV      DPTR,#5629D
        MOV      11H,#16D

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

MOV      R6,#1DH
LJMP    FINISH
S30:    MOV      17H,#48D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#24D
        MOV      DPTR,#5710D
        MOV      11H,#16D
        MOV      R6,#1EH
        LJMP    FINISH
S31:    MOV      17H,#48D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#32D
        MOV      DPTR,#5791D
        MOV      11H,#16D
        MOV      R6,#1FH
        LJMP    FINISH
S32:    MOV      17H,#42D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#08D
        MOV      DPTR,#5872D
        MOV      11H,#14D
        MOV      R6,#20H
        LJMP    FINISH
S33:    MOV      17H,#42D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#15D
        MOV      DPTR,#5943D
        MOV      11H,#14D
        MOV      R6,#21H
        LJMP    FINISH
S34:    MOV      17H,#42D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#22D
        MOV      DPTR,#6014D
        MOV      11H,#14D
        MOV      R6,#22H
        LJMP    FINISH
S35:    MOV      17H,#42D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#29D
        MOV      DPTR,#6085D
        MOV      11H,#14D
        MOV      R6,#23H
        LJMP    FINISH
S36:    MOV      17H,#42D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#35D
        MOV      DPTR,#6156D
        MOV      11H,#14D
        MOV      R6,#24H
        LJMP    FINISH
S37:    MOV      17H,#36D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#05D
        MOV      DPTR,#6227D
        MOV      11H,#12D

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

MOV      R6,#25H
LJMP    FINISH
S38:    MOV      17H,#36D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#12D
        MOV      DPTR,#6288D
        MOV      11H,#12D
        MOV      R6,#26H
        LJMP    FINISH
S39:    MOV      17H,#36D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#18D
        MOV      DPTR,#6349D
        MOV      11H,#12D
        MOV      R6,#27H
        LJMP    FINISH
S40:    MOV      17H,#36D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#24D
        MOV      DPTR,#6410D
        MOV      11H,#12D
        MOV      R6,#28H
        LJMP    FINISH
S41:    MOV      17H,#36D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#30D
        MOV      DPTR,#6471D
        MOV      11H,#12D
        MOV      R6,#29H
        LJMP    FINISH
S42:    MOV      17H,#36D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#35D
        MOV      DPTR,#6532D
        MOV      11H,#12D
        MOV      R6,#2AH
        LJMP    FINISH
S43:    MOV      17H,#36D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#40D
        MOV      DPTR,#6593D
        MOV      11H,#12D
        MOV      R6,#2BH
        LJMP    FINISH
S44:    MOV      17H,#30D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#03D
        MOV      DPTR,#6654D
        MOV      11H,#10D
        MOV      R6,#2CH
        LJMP    FINISH
S45:    MOV      17H,#30D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#09D
        MOV      DPTR,#6705D

```



```

MOV      11H,#10D
MOV      R6,#2DH
LJMP     FINISH
S46:    MOV      17H,#30D
MOV      10H,#01D
MOV      TH0,#14D
MOV      DPTR,#6756D
MOV      11H,#10D
MOV      R6,#2EH
LJMP     FINISH
S47:    MOV      17H,#30D
MOV      10H,#01D
MOV      TH0,#19D
MOV      DPTR,#6807D
MOV      11H,#10D
MOV      R6,#2FH
LJMP     FINISH
S48:    MOV      17H,#30D
MOV      10H,#01D
MOV      TH0,#24D
MOV      DPTR,#6858D
MOV      11H,#10D
MOV      R6,#30H
LJMP     FINISH
S49:    MOV      17H,#30D
MOV      10H,#01D
MOV      TH0,#29D
MOV      DPTR,#6909D
MOV      11H,#10D
MOV      R6,#31H
LJMP     FINISH
S50:    MOV      17H,#30D
MOV      10H,#01D
MOV      TH0,#33D
MOV      DPTR,#6960D
MOV      11H,#10D
MOV      R6,#32H
LJMP     FINISH
S51:    MOV      17H,#30D
MOV      10H,#01D
MOV      TH0,#38D
MOV      DPTR,#7011D
MOV      11H,#10D
MOV      R6,#33H
LJMP     FINISH
S52:    MOV      17H,#30D
MOV      10H,#01D
MOV      TH0,#42D
MOV      DPTR,#7062D
MOV      11H,#10D
MOV      R6,#34H
LJMP     FINISH
S53:    MOV      17H,#30D
MOV      10H,#01D
MOV      TH0,#46D
MOV      DPTR,#7113D

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

MOV      11H,#10D
MOV      R6,#35H
LJMP     FINISH
S54:    MOV      17H,#30D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#50D
        MOV      DPTR,#7164D
        MOV      11H,#10D
        MOV      R6,#36H
        LJMP     FINISH
S55:    MOV      17H,#24D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#03D
        MOV      DPTR,#7215D
        MOV      11H,#08D
        MOV      R6,#37H
        LJMP     FINISH
S56:    MOV      17H,#24D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#08D
        MOV      DPTR,#7256D
        MOV      11H,#08D
        MOV      R6,#38H
        LJMP     FINISH
S57:    MOV      17H,#24D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#12D
        MOV      DPTR,#7297D
        MOV      11H,#08D
        MOV      R6,#39H
        LJMP     FINISH
S58:    MOV      17H,#24D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#16D
        MOV      DPTR,#7338D
        MOV      11H,#08D
        MOV      R6,#3AH
        LJMP     FINISH
S59:    MOV      17H,#24D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#20D
        MOV      DPTR,#7379D
        MOV      11H,#08D
        MOV      R6,#3BH
        LJMP     FINISH
S60:    MOV      17H,#24D
        MOV      10H,#01D
        MOV      TH0,#24D
        MOV      DPTR,#7420D
        MOV      11H,#08D
        MOV      R6,#3CH
        LJMP     FINISH

```

```

;-----
;  POINTER ADDRESS

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

```

;-----
RMK:  ORG      1500D
      DFB      00H,03H,06H,09H
      DFB      0CH,0FH,12H,15H
      DFB      18H,1BH,1EH,21H
      DFB      24H,27H,2AH,2DH
      DFB      30H,33H,36H,39H
      DFB      3CH,3FH,42H,45H
      DFB      48H,4BH,4EH,51H
      DFB      54H,57H,5AH,5DH
      DFB      60H,63H,66H,69H
      DFB      6CH,6FH,72H,75H
      DFB      78H,7BH,7EH,81H
      DFB      84H,87H,8AH,8DH
      DFB      90H,93H,96H,99H
      DFB      9CH,9FH,0A2H,0A5H
      DFB      0A8H,0ABH,0AEH,0B1H

```

```

;-----
; JUMPING TO EACH FREQUENCY
;-----

```

```

LMK:  ORG      1570D
      LJMP     S00
      LJMP     S01
      LJMP     S02
      LJMP     S03
      LJMP     S04
      LJMP     S05
      LJMP     S06
      LJMP     S07
      LJMP     S08
      LJMP     S09
      LJMP     S10
      LJMP     S11
      LJMP     S12
      LJMP     S13
      LJMP     S14
      LJMP     S15
      LJMP     S16
      LJMP     S17
      LJMP     S18
      LJMP     S19
      LJMP     S20
      LJMP     S21
      LJMP     S22
      LJMP     S23
      LJMP     S24
      LJMP     S25
      LJMP     S26
      LJMP     S27
      LJMP     S28
      LJMP     S29
      LJMP     S30
      LJMP     S31
      LJMP     S32
      LJMP     S33
      LJMP     S34

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

LJMP S35
 LJMP S36
 LJMP S37
 LJMP S38
 LJMP S39
 LJMP S40
 LJMP S41
 LJMP S42
 LJMP S43
 LJMP S44
 LJMP S45
 LJMP S46
 LJMP S47
 LJMP S48
 LJMP S49
 LJMP S50
 LJMP S51
 LJMP S52
 LJMP S53
 LJMP S54
 LJMP S55
 LJMP S56
 LJMP S57
 LJMP S58
 LJMP S59
 LJMP S60

;-----
 NMK: ORG 1800D
 DFB 127,127,127,127
 DFB 127,127,127,127
 DFB 127,127,127,127
 DFB 127,127,127,127
 DFB 127,127,127,127
 DFB 127

;-----
 F1: DFB 116,116,116,116
 DFB 116,117,117,117
 DFB 117,117,117,117
 DFB 117,117,117,117
 DFB 118,118,118,118
 DFB 118,118,118,118
 DFB 118,118,118,118
 DFB 118,118,118,118
 DFB 118,118,118,118
 DFB 118,118,118,118
 DFB 118,118,118,118
 DFB 118,118,118,118
 DFB 118,118,118,118
 DFB 118,118,118,118
 DFB 117,117,117,117
 DFB 117,117,117,117
 DFB 117,117,117,116
 DFB 116,116,116,116
 DFB 116,116,116,116
 DFB 116,115,115,115

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 119, 119, 119, 118
 DFB 118, 118, 118, 118
 DFB 117, 117, 117, 117
 DFB 117, 117, 116, 116
 DFB 116, 116, 116, 115
 DFB 115, 115, 115, 115
 DFB 114, 114, 114, 114
 DFB 114, 113, 113, 113
 DFB 113, 113, 113, 113
 DFB 112, 112, 112, 112
 DFB 112, 112, 112, 112
 DFB 112, 112, 111, 111
 DFB 111, 111, 111, 111
 DFB 111, 111, 111, 111
 DFB 111, 111, 112, 112
 DFB 112, 112, 112, 112
 DFB 112, 112, 112, 112
 DFB 113, 113, 113, 113
 DFB 113, 113, 113, 114
 DFB 114, 114, 114, 114
 DFB 115, 115, 115, 115
 DFB 115, 115, 116, 116
 DFB 116, 116, 117, 117
 DFB 117, 117, 117, 117
 DFB 118, 118, 118, 118
 DFB 118, 119, 119, 119
 DFB 119, 119, 119, 119
 DFB 120, 120, 120, 120
 DFB 120, 120, 120, 120
 DFB 120, 120, 121, 121
 DFB 121, 121, 121, 121
 DFB 121, 121, 121, 121
 DFB 121, 121, 120, 120
 DFB 120, 120, 120, 120
 DFB 120, 120, 120, 120
 DFB 119, 119, 119, 119
 DFB 119, 119, 118, 118
 DFB 118, 118, 118, 118
 DFB 117, 117, 117, 117
 DFB 117, 117, 116, 116
 DFB 116, 116, 116, 115
 DFB 115, 115, 115, 115
 DFB 114, 114, 114, 114
 DFB 114, 113, 113, 113
 DFB 113, 113, 113, 113
 DFB 112, 112, 112, 112
 DFB 112

 F3: DFB 116, 117, 117, 117
 DFB 118, 118, 118, 119
 DFB 119, 119, 120, 120
 DFB 120, 121, 121, 121
 DFB 121, 122, 122, 122
 DFB 122, 122, 122, 123
 DFB 123, 123, 123, 123
 DFB 123, 123, 123, 123

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 123,123,123,123
 DFB 123,122,122,122
 DFB 122,122,122,121
 DFB 121,121,121,120
 DFB 120,120,119,119
 DFB 119,118,118,118
 DFB 117,117,117,116
 DFB 116,115,115,115
 DFB 114,114,114,113
 DFB 113,113,112,112
 DFB 112,111,111,111
 DFB 111,110,110,110
 DFB 110,110,110,109
 DFB 109,109,109,109
 DFB 109,109,109,109
 DFB 109,109,109,109
 DFB 109,109,109,110
 DFB 110,110,110,111
 DFB 111,111,111,112
 DFB 112,112,113,113
 DFB 113,114,114,114
 DFB 115,115,115,116
 DFB 116,117,117,117
 DFB 118,118,118,119
 DFB 119,119,120,120
 DFB 120,121,121,121
 DFB 121,122,122,122
 DFB 122,122,122,123
 DFB 123,123,123,123
 DFB 123,123,123,123
 DFB 123,123,123,123
 DFB 123,122,122,122
 DFB 122,122,122,121
 DFB 121,121,121,120
 DFB 120,120,119,119
 DFB 119,118,118,118
 DFB 117,117,117,116
 DFB 116,115,115,115
 DFB 114,114,114,113
 DFB 113,113,112,112
 DFB 112,111,111,111
 DFB 111,110,110,110
 DFB 110

F4: DFB 116,117,117,118
 DFB 118,119,119,120
 DFB 120,120,121,121
 DFB 122,122,122,123
 DFB 123,123,124,124
 DFB 124,124,125,125
 DFB 125,125,125,125
 DFB 125,125,125,125
 DFB 125,125,125,125
 DFB 125,125,124,124
 DFB 124,124,123,123

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 123,122,122,122
 DFB 121,121,120,120
 DFB 120,119,119,118
 DFB 118,117,117,116
 DFB 116,115,115,114
 DFB 114,113,113,112
 DFB 112,112,111,111
 DFB 110,110,110,109
 DFB 109,109,108,108
 DFB 108,108,107,107
 DFB 107,107,107,107
 DFB 107,107,107,107
 DFB 107,107,107,107
 DFB 107,108,108,108
 DFB 108,108,109,109
 DFB 109,110,110,110
 DFB 111,111,112,112
 DFB 112,113,113,114
 DFB 114,115,115,116
 DFB 116,117,117,118
 DFB 118,119,119,120
 DFB 120,120,121,121
 DFB 122,122,122,123
 DFB 123,123,124,124
 DFB 124,124,125,125
 DFB 125,125,125,125
 DFB 125,125,125,125
 DFB 125,125,125,125
 DFB 125,125,124,124
 DFB 124,124,123,123
 DFB 123,122,122,122
 DFB 121,121,120,120
 DFB 120,119,119,118
 DFB 118,117,117,116
 DFB 116,115,115,114
 DFB 114,113,113,112
 DFB 112,112,111,111
 DFB 110,110,110,109
 DFB 109,109,108,108
 DFB 108

F5: DFB 116,117,118,119
 DFB 119,120,121,121
 DFB 122,122,123,124
 DFB 124,125,125,126
 DFB 126,127,127,127
 DFB 127,127,128,128
 DFB 128,128,127,127
 DFB 127,127,127,126
 DFB 126,125,125,124
 DFB 124,123,123,122
 DFB 121,121,120,119
 DFB 119,118,117,116
 DFB 116,115,114,113
 DFB 113,112,111,110
 DFB 110,109,109,108
 DFB 108,107,107,106

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 106,105,105,105
DFB 105,105,104,104
DFB 104,104,105,105
DFB 105,105,105,106
DFB 106,107,107,108
DFB 108,109,109,110
DFB 111,111,112,113
DFB 113,114,115,116
DFB 116,117,118,119
DFB 119,120,121,121
DFB 122,122,123,124
DFB 124,125,125,126
DFB 126,127,127,127
DFB 127,127,128,128
DFB 128,128,127,127
DFB 127,127,127,126
DFB 126,125,125,124
DFB 124,123,123,122
DFB 121,121,120,119
DFB 119,118,117,116
DFB 116,115,114,113
DFB 113,112,111,110
DFB 110,109,109,108
DFB 108,107,107,106
DFB 106

F6:

DFB 116,117,118,119
DFB 119,120,121,121
DFB 122,123,123,124
DFB 124,125,126,126
DFB 127,127,127,128
DFB 128,129,129,129
DFB 129,130,130,130
DFB 130,130,130,130
DFB 130,130,130,129
DFB 129,129,129,128
DFB 128,127,127,127
DFB 126,126,125,124
DFB 124,123,123,122
DFB 121,121,120,119
DFB 119,118,117,116
DFB 116,115,114,114
DFB 113,112,111,111
DFB 110,109,109,108
DFB 108,107,106,106
DFB 105,105,105,104
DFB 104,103,103,103
DFB 103,102,102,102
DFB 102,102,102,102
DFB 102,102,102,103
DFB 103,103,103,104
DFB 104,105,105,105
DFB 106,106,107,108
DFB 108,109,109,110
DFB 111,111,112,113
DFB 113,114,115,116
DFB 116,117,118,119

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 119,120,121,121
 DFB 122,123,123,124
 DFB 124,125,126,126
 DFB 127,127,127,128
 DFB 128,129,129,129
 DFB 120,130,130,130
 DFB 130,130,130,130
 DFB 130,130,130,129
 DFB 129,129,129,128
 DFB 128,127,127,127
 DFB 126,126,125,124
 DFB 124,123,123,122
 DFB 121,121,120,119
 DFB 119,118,117,116
 DFB 116,115,114,114
 DFB 113,112,111,111
 DFB 110,109,109,108
 DFB 108,107,106,106
 DFB 105,105,105,104
 DFB 104

F7:

DFB 118,119,120,121
 DFB 122,123,123,124
 DFB 125,126,127,128
 DFB 128,129,130,130
 DFB 131,131,132,132
 DFB 133,133,133,133
 DFB 133,133,133,133
 DFB 133,133,133,132
 DFB 132,131,131,130
 DFB 130,129,128,128
 DFB 127,126,125,124
 DFB 123,122,121,120
 DFB 120,119,118,117
 DFB 116,115,114,113
 DFB 112,111,110,109
 DFB 108,107,106,106
 DFB 105,104,104,103
 DFB 103,102,102,101
 DFB 101,101,101,101
 DFB 101,101,101,101
 DFB 101,101,102,102
 DFB 103,103,104,104
 DFB 105,106,106,107
 DFB 108,109,110,111
 DFB 112,113,113,114
 DFB 115,116,118,119
 DFB 120,121,122,122
 DFB 123,124,125,126
 DFB 127,128,128,129
 DFB 130,130,131,131
 DFB 132,132,133,133
 DFB 133,133,133,133
 DFB 133,133,133,133
 DFB 133,132,132,131

DFB 131,130,130,129
 DFB 128,128,127,126
 DFB 125,124,123,122
 DFB 121,120,120,119
 DFB 118,117,116,115
 DFB 114,113,112,111
 DFB 110,109,108,107
 DFB 106,106,105,104
 DFB 104,103,103

F8: DFB 117,118,119,121
 DFB 122,123,124,125
 DFB 126,127,128,129
 DFB 130,131,132,132
 DFB 133,133,134,134
 DFB 134,135,135,135
 DFB 134,134,134,133
 DFB 133,132,132,131
 DFB 130,129,128,127
 DFB 126,125,124,123
 DFB 122,120,119,118
 DFB 117,115,114,113
 DFB 112,110,109,108
 DFB 107,106,105,104
 DFB 103,102,101,100
 DFB 100,99,99,98
 DFB 98,98,97,97
 DFB 97,98,98,98
 DFB 99,99,100,100
 DFB 101,102,103,104
 DFB 105,106,107,108
 DFB 109,110,111,113
 DFB 114,115,117,118
 DFB 119,121,122,123
 DFB 124,125,126,127
 DFB 128,129,130,131
 DFB 132,132,133,133
 DFB 134,134,134,135
 DFB 135,135,134,134
 DFB 134,133,133,132
 DFB 131,131,130,129
 DFB 128,127,126,125
 DFB 124,123,122,120
 DFB 119,118,117,115
 DFB 114,113,112,110
 DFB 109,108,107,106
 DFB 105,104,103,102
 DFB 101,100,100

F9: DFB 120,122,123,125
 DFB 127,128,130,131
 DFB 133,134,135,136
 DFB 137,138,139,139
 DFB 140,140,140,140
 DFB 140,140,140,139
 DFB 139,138,137,136
 DFB 135,134,132,131

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 130,128,127,125
 DFB 123,122,120,118
 DFB 116,115,113,111
 DFB 110,108,107,106
 DFB 104,103,102,101
 DFB 100,99,99,98
 DFB 98,98,98,98
 DFB 98,98,98,99
 DFB 100,101,102,103
 DFB 104,105,107,108
 DFB 110,111,113,115
 DFB 116,118,120,122
 DFB 123,125,127,128
 DFB 130,131,133,134
 DFB 135,136,137,138
 DFB 139,139,140,140
 DFB 140,140,140,140
 DFB 140,139,139,138
 DFB 137,136,135,134
 DFB 132,131,130,128
 DFB 127,125,123,122
 DFB 120,118,116,115
 DFB 113,111,110,108
 DFB 107,106,104,103
 DFB 102,101,100

F10:

DFB 117,119,121,123
 DFB 125,127,129,130
 DFB 132,133,135,136
 DFB 137,138,138,139
 DFB 139,139,139,139
 DFB 139,138,137,137
 DFB 135,134,133,132
 DFB 130,128,127,125
 DFB 123,121,119,117
 DFB 115,113,111,109
 DFB 107,105,104,102
 DFB 100,99,98,97
 DFB 96,95,94,93
 DFB 93,93,93,93
 DFB 93,94,94,95
 DFB 96,98,99,100
 DFB 102,103,105,107
 DFB 109,111,113,115
 DFB 117,119,121,123
 DFB 125,127,129,130
 DFB 132,133,135,136
 DFB 137,138,138,139
 DFB 139,139,139,139
 DFB 139,138,137,137
 DFB 135,134,133,132
 DFB 130,128,127,125
 DFB 123,121,119,117
 DFB 115,113,111,109
 DFB 107,105,104,102
 DFB 100,99,98,97
 DFB 96

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

 F11: DFB 122,124,127,130
 DFB 132,134,137,139
 DFB 141,142,144,145
 DFB 146,146,147,147
 DFB 147,147,146,145
 DFB 144,143,141,139
 DFB 137,135,133,131
 DFB 128,126,123,121
 DFB 118,115,113,110
 DFB 108,106,104,102
 DFB 100,98,97,96
 DFB 95,94,94,94
 DFB 94,95,95,96
 DFB 97,99,100,102
 DFB 104,107,109,111
 DFB 114,117,119,122
 DFB 124,127,130,132
 DFB 134,137,139,141
 DFB 142,144,145,146
 DFB 146,147,147,147
 DFB 147,146,145,144
 DFB 143,141,139,137
 DFB 135,133,131,128
 DFB 126,123,121,118
 DFB 115,113,110,108
 DFB 106,104,102,100
 DFB 98,97

F12: DFB 117,120,123,126
 DFB 129,131,134,136
 DFB 138,140,141,142
 DFB 143,144,144,144
 DFB 143,143,142,141
 DFB 139,137,136,133
 DFB 131,129,126,123
 DFB 120,117,115,112
 DFB 109,106,104,101
 DFB 99,96,95,93
 DFB 91,90,89,89
 DFB 88,88,88,89
 DFB 90,91,92,94
 DFB 96,98,101,103
 DFB 106,109,112,115
 DFB 117,120,123,126
 DFB 129,131,134,136
 DFB 138,140,141,142
 DFB 143,144,144,144
 DFB 143,143,142,141
 DFB 139,137,136,133
 DFB 131,129,126,123
 DFB 120,117,115,112
 DFB 109,106,104,101
 DFB 99,96,95,93
 DFB 91

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

F13: DFB 121,124,128,131
 DFB 135,138,140,143
 DFB 145,147,148,149
 DFB 150,150,150,149
 DFB 148,146,145,142
 DFB 140,137,134,131
 DFB 128,124,121,117
 DFB 114,110,107,104
 DFB 101,98,96,93
 DFB 92,90,89,88
 DFB 88,88,89,90
 DFB 91,93,95,98
 DFB 100,103,107,110
 DFB 114,117,121,124
 DFB 128,131,135,138
 DFB 140,143,145,147
 DFB 148,149,150,150
 DFB 150,149,148,146
 DFB 145,142,140,137
 DFB 134,131,128,124
 DFB 121,117,114,110
 DFB 107,104,101,98
 DFB 96,93,92

;-----
 F14: DFB 119,123,127,131
 DFB 135,138,141,143
 DFB 146,147,149,149
 DFB 150,150,149,148
 DFB 146,144,142,139
 DFB 136,132,129,125
 DFB 121,117,113,109
 DFB 105,102,98,95
 DFB 92,90,88,86
 DFB 85,84,84,85
 DFB 85,87,88,91
 DFB 93,96,100,103
 DFB 107,111,115,119
 DFB 123,127,131,135
 DFB 138,141,143,146
 DFB 147,149,149,150
 DFB 150,149,148,146
 DFB 144,142,139,136
 DFB 132,129,125,121
 DFB 117,113,109,105
 DFB 102,98,95,92
 DFB 90,88

;-----
 F15: DFB 117,119,122,124
 DFB 126,128,130,133
 DFB 135,136,138,140
 DFB 142,143,144,146
 DFB 147,148,149,149
 DFB 150,150,151,151
 DFB 151,151,150,150
 DFB 149,148,148,147
 DFB 145,144,143,141
 DFB 140,138,136,134

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 132,130,128,126
 DFB 124,122,119,117
 DFB 115,113,110,108
 DFB 106,104,102,100
 DFB 98,96,94,92
 DFB 91,89,88,87
 DFB 85,84,84,83
 DFB 82,82,81,81
 DFB 81,81,82,82
 DFB 83,83,84,85
 DFB 86,88,89,90
 DFB 92,94,96,97
 DFB 99,102,104,106
 DFB 108,110,113,115
 DFB 117,119,122,124
 DFB 126,128,130,133
 DFB 135,136,138,140
 DFB 142,143,144,146
 DFB 147,148,149,149
 DFB 150,150,151,151
 DFB 151,151,150,150
 DFB 149,148,148,147
 DFB 145,144,143,141
 DFB 140,138,136,134
 DFB 132,130,128,126
 DFB 124,122,119,117
 DFB 115,113,110,108
 DFB 106,104,102,100
 DFB 98,96,94,92
 DFB 91,89,88,87
 DFB 85

F16:

DFB 117,120,123,125
 DFB 128,130,132,135
 DFB 137,139,141,143
 DFB 145,146,148,149
 DFB 150,151,152,152
 DFB 153,153,153,153
 DFB 153,152,152,151
 DFB 150,149,147,146
 DFB 144,143,141,139
 DFB 137,134,132,130
 DFB 127,125,122,120
 DFB 117,115,112,110
 DFB 107,105,102,100
 DFB 98,95,93,91
 DFB 90,88,86,85
 DFB 83,82,81,80
 DFB 80,79,79,79
 DFB 79,79,80,80
 DFB 81,82,83,84
 DFB 86,87,89,91
 DFB 93,95,97,100
 DFB 102,104,107,109
 DFB 112,115,117,120
 DFB 123,125,128,130
 DFB 132,135,137,139

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 141,143,145,146
 DFB 148,149,150,151
 DFB 152,152,153,153
 DFB 153,153,153,152
 DFB 152,151,150,149
 DFB 147,146,144,143
 DFB 141,139,137,134
 DFB 132,130,127,125
 DFB 122,120,117,115
 DFB 112,110,107,105
 DFB 102,100,98,95
 DFB 93,91,90,88
 DFB 86,85,83

;-----
 F17: DFB 119,122,124,127
 DFB 130,133,136,138
 DFB 141,143,145,147
 DFB 149,151,152,154
 DFB 155,156,156,157
 DFB 157,157,156,156
 DFB 155,154,153,152
 DFB 150,149,147,145
 DFB 143,140,138,135
 DFB 133,130,127,124
 DFB 121,118,116,113
 DFB 110,107,104,101
 DFB 99,96,94,91
 DFB 89,87,85,84
 DFB 82,81,80,79
 DFB 78,78,77,77
 DFB 77,78,78,79
 DFB 80,82,83,85
 DFB 87,89,91,93
 DFB 96,98,101,104
 DFB 107,110,112,115
 DFB 119,122,124,127
 DFB 130,133,136,138
 DFB 141,143,145,147
 DFB 150,151,152,154
 DFB 155,156,156,157
 DFB 157,157,156,156
 DFB 155,154,153,152
 DFB 150,149,147,145
 DFB 143,140,138,135
 DFB 133,130,127,124
 DFB 121,118,116,113
 DFB 110,107,104,101
 DFB 100,96,94,91
 DFB 89,87,85,84
 DFB 82

;-----
 F18: DFB 121,124,128,131
 DFB 134,138,141,144
 DFB 146,149,151,154
 DFB 155,157,159,160
 DFB 161,161,162,162

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 162,161,160,159
 DFB 158,157,155,153
 DFB 151,148,146,143
 DFB 140,137,134,131
 DFB 127,124,121,117
 DFB 114,111,107,104
 DFB 101,98,95,92
 DFB 90,87,85,83
 DFB 81,80,79,78
 DFB 77,76,76,76
 DFB 77,77,78,79
 DFB 81,83,84,87
 DFB 89,92,94,97
 DFB 100,104,107,110
 DFB 114,117,121,124
 DFB 128,131,134,138
 DFB 141,144,146,149
 DFB 151,154,155,157
 DFB 159,160,161,161
 DFB 162,162,162,161
 DFB 160,159,158,157
 DFB 155,153,151,148
 DFB 146,143,140,137
 DFB 134,131,127,124
 DFB 121,117,114,111
 DFB 107,104,101,98
 DFB 95,92,90,87
 DFB 85,83,81

F19: DFB 124,128,132,136
 DFB 140,144,147,151
 DFB 154,157,159,161
 DFB 163,165,166,167
 DFB 168,168,168,168
 DFB 167,166,165,163
 DFB 161,158,156,153
 DFB 150,147,143,139
 DFB 136,132,128,124
 DFB 120,116,112,108
 DFB 105,101,97,94
 DFB 91,88,86,83
 DFB 81,79,78,77
 DFB 76,76,76,76
 DFB 77,78,79,81
 DFB 83,85,87,90
 DFB 93,97,100,104
 DFB 108,112,116,120
 DFB 124,128,132,136
 DFB 140,144,147,151
 DFB 154,157,159,161
 DFB 163,165,166,167
 DFB 168,168,168,168
 DFB 167,166,165,163
 DFB 161,158,156,153
 DFB 150,147,143,139
 DFB 136,132,128,124
 DFB 120,116,112,108

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 105,101,97,94
DFB 91,88,86,83
DFB 81

F20: DFB 118,122,126,130
DFB 134,138,141,145
DFB 148,151,153,156
DFB 157,159,160,161
DFB 162,162,162,162
DFB 161,160,159,157
DFB 155,152,150,147
DFB 144,141,137,133
DFB 130,126,122,118
DFB 114,110,106,102
DFB 99,95,91,88
DFB 85,82,80,77
DFB 75,73,72,71
DFB 70,70,70,70
DFB 71,72,73,75
DFB 77,79,81,84
DFB 87,91,94,98
DFB 102,106,110,114
DFB 118,122,126,130
DFB 134,138,141,145
DFB 148,151,153,156
DFB 157,159,160,161
DFB 162,162,162,162
DFB 161,160,159,157
DFB 155,152,150,147
DFB 144,141,137,133
DFB 130,126,122,118
DFB 114,110,106,102
DFB 99,95,91,88
DFB 85,82,80,77
DFB 75

F21: DFB 123,128,133,137
DFB 142,146,150,154
DFB 158,161,164,166
DFB 168,169,170,171
DFB 171,171,170,169
DFB 167,165,163,160
DFB 157,153,149,145
DFB 141,137,132,128
DFB 123,118,113,109
DFB 104,100,96,92
DFB 88,84,81,78
DFB 76,74,72,71
DFB 70,70,70,71
DFB 72,73,75,77
DFB 80,83,87,91
DFB 95,99,104,108
DFB 113,118,123,128

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 133,137,142,146
 DFB 150,154,158,161
 DFB 164,166,168,169
 DFB 170,171,171,171
 DFB 170,169,167,165
 DFB 163,160,157,153
 DFB 149,145,141,137
 DFB 132,128,123,118
 DFB 113,109,104,100
 DFB 96,92,88,84
 DFB 81,78,76

F22

DFB 117,122,127,132
 DFB 136,141,145,149
 DFB 152,155,158,160
 DFB 162,164,165,165
 DFB 166,165,164,163
 DFB 162,160,157,154
 DFB 151,148,144,140
 DFB 136,131,127,122
 DFB 117,113,108,103
 DFB 99,94,90,86
 DFB 82,79,76,73
 DFB 70,68,67,66
 DFB 65,64,65,65
 DFB 66,68,70,72
 DFB 75,78,81,85
 DFB 89,94,98,103
 DFB 108,113,117,122
 DFB 127,132,136,141
 DFB 145,149,152,155
 DFB 158,160,162,164
 DFB 165,165,166,165
 DFB 164,163,162,160
 DFB 157,154,151,148
 DFB 144,140,136,131
 DFB 127,122,117,113
 DFB 108,103,99,94
 DFB 90,86,82,79
 DFB 76,73,70

F23:

DFB 124,130,136,141
 DFB 147,152,157,161
 DFB 165,168,171,173
 DFB 175,176,177,177
 DFB 176,174,173,170
 DFB 167,164,160,155
 DFB 151,146,141,135
 DFB 130,124,118,113
 DFB 107,101,96,91
 DFB 87,82,78,75
 DFB 72,69,68,66
 DFB 66,65,66,67
 DFB 69,71,74,77
 DFB 81,85,90,95
 DFB 101,106,112,118
 DFB 124,130,136,141

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 147,152,157,161
 DFB 165,168,171,173
 DFB 175,176,177,177
 DFB 176,174,173,170
 DFB 167,164,160,155
 DFB 151,146,141,135
 DFB 130,124,118,113
 DFB 107,101,96,91
 DFB 87,82,78,75
 DFB 72

;-----
 F24: DFB 119,125,131,136
 DFB 142,147,152,156
 DFB 160,163,166,168
 DFB 170,171,172,172
 DFB 171,169,168,165
 DFB 162,159,155,150
 DFB 146,141,136,130
 DFB 125,119,113,108
 DFB 102,97,91,86
 DFB 82,77,73,70
 DFB 67,65,63,61
 DFB 60,60,61,62
 DFB 64,66,69,72
 DFB 76,80,85,90
 DFB 96,101,107,113
 DFB 119,125,131,136
 DFB 142,147,152,156
 DFB 160,163,166,168
 DFB 170,171,172,172
 DFB 171,169,168,165
 DFB 162,159,155,150
 DFB 146,141,136,130
 DFB 125,119,113,108
 DFB 102,97,91,86
 DFB 82,77,73,70
 DFB 67

;-----
 F25: DFB 127,135,142,149
 DFB 155,161,167,172
 DFB 176,180,182,184
 DFB 185,185,185,183
 DFB 181,178,174,170
 DFB 165,160,154,147
 DFB 141,134,127,120
 DFB 113,106,100,93
 DFB 87,82,77,73
 DFB 69,66,64,62
 DFB 62,62,63,65
 DFB 68,71,75,80
 DFB 86,92,98,105
 DFB 112,120,127,135
 DFB 142,149,155,161
 DFB 166,172,176,179
 DFB 182,184,185,185
 DFB 185,183,181,178
 DFB 174,170,165,160

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 154,147,141,134
DFB 127,120,113,106
DFB 100,93,87,82
DFB 77,73,69

F26: DFB 123,130,137,144
DFB 151,157,162,167
DFB 172,175,178,180
DFB 181,181,180,179
DFB 177,174,170,165
DFB 161,155,149,143
DFB 136,129,122,116
DFB 109,102,95,89
DFB 83,77,73,68
DFB 64,61,59,58
DFB 57,57,58,60
DFB 63,66,71,76
DFB 81,87,94,101
DFB 108,115,123,130
DFB 137,144,151,157
DFB 162,167,172,175
DFB 178,180,181,181
DFB 180,179,177,174
DFB 170,165,161,155
DFB 149,143,136,130
DFB 122,116,109,102
DFB 95,89,83,77
DFB 73,78,64

F27: DFB 118,126,133,140
DFB 146,152,158,163
DFB 167,171,173,175
DFB 176,176,176,174
DFB 172,169,165,161
DFB 156,151,145,138
DFB 132,125,118,111
DFB 104,97,91,84
DFB 78,73,68,64
DFB 60,57,55,53
DFB 53,53,54,56
DFB 58,62,66,71
DFB 77,83,89,96
DFB 103,111,118,126
DFB 133,140,146,152
DFB 158,163,167,171
DFB 173,175,176,176
DFB 176,174,172,169
DFB 165,161,156,151
DFB 145,138,132,125
DFB 118,111,104,97
DFB 91,84,78,73
DFB 68,64,60

F28: DFB 129,138,,147,156
DFB 164,171,177,183
DFB 187,191,193,193

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 193,192,189,185
 DFB 181,175,169,161
 DFB 154,146,137,128
 DFB 120,111,102,94
 DFB 87,79,73,67
 DFB 63,59,56,55
 DFB 55,55,58,61
 DFB 65,71,77,84
 DFB 92,101,110,119
 DFB 129,138,147,156
 DFB 164,171,177,183
 DFB 187,191,193,193
 DFB 193,192,189,185
 DFB 181,175,169,161
 DFB 154,146,137,128
 DFB 120,111,102,94
 DFB 87,79,73,67
 DFB 63

 F29: DFB 125,134,143,152
 DFB 160,167,174,179
 DFB 183,187,189,190
 DFB 189,188,185,181
 DFB 177,171,165,157
 DFB 150,142,133,124
 DFB 116,107,98,90
 DFB 83,75,69,63
 DFB 59,55,52,51
 DFB 50,51,53,57
 DFB 61,66,73,80
 DFB 88,97,106,115
 DFB 125,134,143,152
 DFB 160,167,174,179
 DFB 183,187,189,190
 DFB 189,188,185,181
 DFB 177,171,165,157
 DFB 150,142,133,124
 DFB 116,107,98,90
 DFB 83,75,69,63
 DFB 59

 F30: DFB 121,130,139,148
 DFB 156,163,170,175
 DFB 179,183,185,186
 DFB 185,184,181,177
 DFB 173,167,161,153
 DFB 146,138,129,120
 DFB 112,103,94,86
 DFB 79,71,65,59
 DFB 55,51,48,47
 DFB 46,47,49,53
 DFB 57,62,69,76
 DFB 84,93,112,111
 DFB 121,130,139,148
 DFB 156,163,170,175
 DFB 179,183,185,186
 DFB 185,184,181,

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 173,167,161,153
 DFB 146,138,129,120
 DFB 112,103,94,86
 DFB 79,71,65,59
 DFB 55

F31 DFB 117,126,135,144
 DFB 152,159,166,171
 DFB 175,179,181,181
 DFB 181,180,177,173
 DFB 168,163,156,149
 DFB 142,133,125,116
 DFB 108,99,91,82
 DFB 75,68,61,56
 DFB 51,47,44,43
 DFB 43,43,45,49
 DFB 53,58,65,72
 DFB 80,89,98,107
 DFB 117,126,135,144
 DFB 152,159,166,171
 DFB 175,179,181,181
 DFB 181,180,177,173
 DFB 168,163,156,149
 DFB 142,133,125,116
 DFB 108,99,91,82
 DFB 75,68,61,56
 DFB 51

F32: DFB 130,143,154,165
 DFB 175,184,191,197
 DFB 201,203,203,202
 DFB 199,194,188,180
 DFB 172,162,152,141
 DFB 130,118,107,96
 DFB 86,76,68,60
 DFB 54,49,46,45
 DFB 45,47,51,57
 DFB 64,73,83,94
 DFB 105,118,130,143
 DFB 154,165,175,184
 DFB 191,197,201,203
 DFB 203,202,199,194
 DFB 188,180,172,162
 DFB 152,141,130,118
 DFB 107,96,86,76
 DFB 68,60,54

F33: DFB 127,139,151,162
 DFB 172,181,188,194
 DFB 197,200,200,198
 DFB 195,191,184,177
 DFB 168,159,148,137
 DFB 126,115,103,93
 DFB 82,73,64,57
 DFB 50,46,43,41
 DFB 41,43,47,53
 DFB 60,69,79,90

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 102,114,127,139
 DFB 151,162,172,180
 DFB 188,194,198,200
 DFB 200,198,195,191
 DFB 184,177,168,159
 DFB 148,137,126,115
 DFB 104,93,82,73
 DFB 64,57,50

F34: DFB 123,136,148,159
 DFB 169,176,185,190
 DFB 194,196,196,195
 DFB 192,187,181,173
 DFB 165,155,145,134
 DFB 123,111,100,89
 DFB 76,69,61,53
 DFB 47,42,39,38
 DFB 38,40,44,49
 DFB 57,65,75,86
 DFB 98,111,123,136
 DFB 148,159,169,176
 DFB 185,190,194,196
 DFB 196,195,192,187
 DFB 181,173,165,155
 DFB 145,134,123,111
 DFB 100,89,76,69
 DFB 61,53,47

F35: DFB 120,132,144,155
 DFB 165,174,181,187
 DFB 191,193,193,191
 DFB 188,183,177,170
 DFB 161,151,141,130
 DFB 119,108,97,86
 DFB 76,66,57,50
 DFB 44,39,36,34
 DFB 34,36,40,46
 DFB 53,62,72,83
 DFB 95,107,120,132
 DFB 144,155,165,174
 DFB 181,187,191,193
 DFB 193,191,188,183
 DFB 177,170,161,151
 DFB 141,130,119,108
 DFB 97,86,76,66
 DFB 57,50,44

F36: DFB 117,139,141,152
 DFB 162,171,178,184
 DFB 188,190,190,188
 DFB 185,180,174,167
 DFB 158,149,138,127
 DFB 116,105,94,83
 DFB 73,63,54,47
 DFB 41,36,33,31
 DFB 31,33,37,43
 DFB 50,59,69,80

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่าจะกรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 92,104,117,129
 DFB 141,152,162,171
 DFB 178,184,188,190
 DFB 190,188,185,180
 DFB 174,167,158,149
 DFB 138,127,116,105
 DFB 94,83,73,63
 DFB 54,47,41

F37: DFB 134,151,167,182
 DFB 194,204,212,217
 DFB 218,217,214,207
 DFB 199,188,176,163
 DFB 148,133,118,103
 DFB 88,75,63,52
 DFB 44,37,34,33
 DFB 34,39,46,57
 DFB 69,84,100,117
 DFB 134,151,167,182
 DFB 194,204,212,217
 DFB 218,217,214,207
 DFB 199,188,176,163
 DFB 148,133,118,103
 DFB 88,75,63,52
 DFB 44

F38: DFB 131,148,164,178
 DFB 191,201,208,213
 DFB 215,214,210,204
 DFB 195,185,172,159
 DFB 145,130,114,99
 DFB 85,72,59,49
 DFB 40,34,30,29
 DFB 31,36,43,53
 DFB 66,80,96,113
 DFB 131,148,164,178
 DFB 191,201,208,213
 DFB 215,214,210,204
 DFB 195,185,172,159
 DFB 145,130,114,99
 DFB 85,72,59,49
 DFB 40

F39: DFB 128,145,161,175
 DFB 188,198,205,210
 DFB 212,211,207,201
 DFB 192,182,169,156
 DFB 142,127,111,96
 DFB 82,69,56,46
 DFB 37,31,27,26
 DFB 28,33,40,50
 DFB 63,77,93,110
 DFB 128,145,161,175
 DFB 188,198,205,210
 DFB 212,211,207,201
 DFB 192,182,169,156
 DFB 142,127,111,96

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

	DFB	82,69,56,46
	DFB	37
;-----		
F40:	DFB	125,142,158,172
	DFB	185,195,202,207
	DFB	209,208,204,198
	DFB	189,178,166,153
	DFB	139,124,108,94
	DFB	79,66,54,43
	DFB	34,28,24,23
	DFB	25,30,37,47
	DFB	60,74,90,107
	DFB	125,142,158,172
	DFB	185,195,202,207
	DFB	209,208,204,198
	DFB	189,178,166,153
	DFB	139,124,108,94
	DFB	79,66,54,43
	DFB	34
;-----		
F41:	DFB	122,139,155,169
	DFB	182,192,199,204
	DFB	206,205,201,194
	DFB	186,175,163,150
	DFB	135,121,105,91
	DFB	76,63,51,40
	DFB	32,25,21,20
	DFB	22,27,34,44
	DFB	57,71,87,104
	DFB	122,139,155,169
	DFB	182,192,199,204
	DFB	206,205,201,194
	DFB	186,175,163,150
	DFB	135,121,105,91
	DFB	76,63,51,40
	DFB	32
;-----		
F42:	DFB	119,136,153,167
	DFB	186,190,197,202
	DFB	203,202,198,192
	DFB	183,173,161,147
	DFB	133,118,103,88
	DFB	74,60,48,38
	DFB	29,23,19,18
	DFB	19,24,31,41
	DFB	54,69,85,102
	DFB	119,136,153,167
	DFB	180,190,197,201
	DFB	203,202,198,192
	DFB	183,173,161,147
	DFB	133,118,103,88
	DFB	74,60,48,38
	DFB	29
;-----		
F43:	DFB	117,134,150,165
	DFB	177,187,195,199
	DFB	201,200,196,189

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 181,170,158,145
 DFB 130,116,100,86
 DFB 71,58,46,35
 DFB 27,20,16,15
 DFB 17,21,29,39
 DFB 51,66,82,99
 DFB 117,134,150,165
 DFB 177,187,195,199
 DFB 201,200,196,189
 DFB 181,170,158,145
 DFB 130,116,100,86
 DFB 71,58,46,35
 DFB 27

F44: DFB 139,164,187,206
 DFB 221,232,237,237
 DFB 233,224,212,196
 DFB 178,158,137,116
 DFB 95,75,57,41
 DFB 29,20,16,16
 DFB 21,32,47,66
 DFB 89,114,139,164
 DFB 187,206,221,232
 DFB 237,237,233,224
 DFB 212,196,178,158
 DFB 137,116,95,75
 DFB 57,41,29

F45: DFB 136,161,184,203
 DFB 218,229,234,234
 DFB 230,221,208,193
 DFB 175,155,134,113
 DFB 92,72,54,39
 DFB 26,17,13,13
 DFB 18,29,44,63
 DFB 86,111,136,161
 DFB 184,203,218,229
 DFB 234,234,230,221
 DFB 208,193,175,155
 DFB 134,113,92,72
 DFB 54,39,26

F46: DFB 134,159,182,201
 DFB 216,226,232,232
 DFB 227,219,206,90
 DFB 72,153,132,110
 DFB 90,70,52,36
 DFB 23,15,10,10
 DFB 16,26,41,60
 DFB 83,108,134,159
 DFB 82,201,216,226
 DFB 232,232,227,219

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

	DFB	206,190,172,153
	DFB	132,110,90,70
	DFB	52,36,23
;-----		
F47:	DFB	131,156,179,199
	DFB	214,224,229,229
	DFB	225,216,203,188
	DFB	170,150,129,108
	DFB	87,67,49,34
	DFB	21,12,8,8
	DFB	13,23,38,58
	DFB	81,106,131,156
	DFB	179,199,214,224
	DFB	229,229,225,216
	DFB	203,188,170,150
	DFB	129,108,87,67
	DFB	49,34,21
;-----		
F48:	DFB	129,154,177,196
	DFB	211,222,227,227
	DFB	222,213,201,185
	DFB	167,147,127,105
	DFB	85,65,47,31
	DFB	79,10,5,5
	DFB	10,21,36,55
	DFB	78,103,129,154
	DFB	177,196,211,222
	DFB	227,227,222,213
	DFB	201,185,167,147
	DFB	127,105,85,65
	DFB	47,31,19
;-----		
F49:	DFB	126,152,174,194
	DFB	209,219,224,224
	DFB	220,211,198,183
	DFB	165,145,124,103
	DFB	82,62,44,29
	DFB	16,7,3,3
	DFB	8,18,33,53
	DFB	75,101,126,152
	DFB	174,194,209,219
	DFB	224,224,220,211
	DFB	198,183,165,145
	DFB	124,103,82,62
	DFB	44,29,16
;-----		
F50:	DFB	125,150,173,192
	DFB	207,217,222,222
	DFB	218,208,196,181
	DFB	163,143,122,101
	DFB	80,60,42,27
	DFB	14,5,1,1
	DFB	6,16,31,50
	DFB	73,98,125,150
	DFB	173,192,207,217
	DFB	222,222,218,209
	DFB	196,181,163,143

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

	DFB	122,101,80,60
	DFB	42,27,14
;-----		
F51:	DFB	122,146,169,188
	DFB	203,212,217,217
	DFB	213,204,192,177
	DFB	159,140,119,99
	DFB	78,59,41,26
	DFB	14,5,1,1
	DFB	6,15,30,49
	DFB	72,96,122,146
	DFB	169,188,203,212
	DFB	217,217,213,204
	DFB	192,177,159,140
	DFB	119,99,78,59
	DFB	41,26,14
;-----		
F52:	DFB	119,144,166,184
	DFB	199,209,213,213
	DFB	209,200,188,173
	DFB	156,137,117,97
	DFB	77,58,41,26
	DFB	14,5,1,1
	DFB	5,15,30,48
	DFB	70,95,119,144
	DFB	166,184,199,209
	DFB	213,213,209,200
	DFB	188,173,156,137
	DFB	177,97,77,58
	DFB	41,26,14
;-----		
F53:	DFB	117,141,163,181
	DFB	195,205,209,209
	DFB	205,197,185,170
	DFB	153,135,115,95
	DFB	76,57,40,25
	DFB	13,5,1,1
	DFB	5,15,29,47
	DFB	69,93,117,141
	DFB	163,181,195,205
	DFB	209,209,205,197
	DFB	185,170,153,135
	DFB	115,95,76,57
	DFB	40,25,13
;-----		
F54:	DFB	115,138,159,178
	DFB	191,201,205,205
	DFB	201,193,181,167
	DFB	150,132,113,93
	DFB	74,56,39,25
	DFB	13,5,1,1
	DFB	5,15,28,46
	DFB	68,91,115,138
	DFB	159,178,191,201
	DFB	205,205,201,193
	DFB	181,167,150,132
	DFB	113,93,74,56

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

	DFB	39,25,13
F55:	DFB	145,181,212,235
	DFB	249,253,249,237
	DFB	219,196,170,141
	DFB	112,83,57,34
	DFB	16,4,0,4
	DFB	18,41,72,108
	DFB	145,181,212,235
	DFB	249,253,249,237
	DFB	219,196,170,141
	DFB	112,83,57,34
	DFB	16
F56:	DFB	143,178,128,130
	DFB	224,248,244,232
	DFB	215,192,166,138
	DFB	110,82,56,33
	DFB	16,4,0,4
	DFB	18,40,70,105
	DFB	143,178,128,230
	DFB	224,248,244,232
	DFB	245,192,166,138
	DFB	110,82,56,33
	DFB	16
F57:	DFB	140,175,205,226
	DFB	240,244,240,229
	DFB	211,189,164,136
	DFB	108,80,55,33
	DFB	15,4,0,4
	DFB	18,39,69,104
	DFB	140,175,205,226
	DFB	240,244,240,229
	DFB	211,189,164,136
	DFB	108,80,55,33
	DFB	15
F58:	DFB	138,175,201,223
	DFB	236,240,236,225
	DFB	208,186,161,134
	DFB	106,79,54,32
	DFB	15,4,0,4
	DFB	17,39,68,102
	DFB	138,172,201,223
	DFB	236,240,236,225
	DFB	208,186,161,134
	DFB	106,79,54,32
	DFB	15
F59:	DFB	136,169,198,219
	DFB	232,236,232,221
	DFB	204,183,158,132
	DFB	104,78,53,32
	DFB	15,4,0,4
	DFB	17,38,67,100
	DFB	136,169,198,219

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DFB 232,236,232,221
DFB 204,183,158,132
DFB 104,78,53,32
DFB 15

F60: DFB 133,166,194,215
DFB 228,232,228,217
DFB 201,180,156,129
DFB 103,176,52,31
DFB 15,4,0,4
DFB 17,38,66,99
DFB 133,166,194,215
DFB 228,232,228,217
DFB 201,180,156,129
DFB 103,76,52,31
DFB 15

END



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ปริญญานิพนธ์ฉบับนี้ สำเร็จลุล่วงได้ด้วยดีเนื่องด้วยคำแนะนำ ชี้แนะ และสนับสนุนด้าน
อุปกรณ์จากอาจารย์ สิงห์ทอง พัฒนเศรษฐานนท์ ซึ่งเป็นอาจารย์ที่ปรึกษาของโครงการนี้

และขอขอบคุณอาจารย์ พนาฤทธิ เศรษฐกุล ภาควิชาไฟฟ้า คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้า พระนครเหนือ ที่ได้เอื้อเฟื้ออุปกรณ์และแนะนำด้านวิชาการ
ในการทำโครงการนี้

สุดท้ายนี้ขอกราบขอบพระคุณบิดาและมารดา ที่ได้เป็นกำลังใจและสนับสนุนด้านการศึกษา
เล่าเรียนของผู้วิจัยเสมอมา



หนังสืออ้างอิง

1. Siemens Aktiengesellschaft. Application Note for SLE 4520 .
Germany : Siemend AG, 1986
2. วิชัย ตั้งจันทรานนท์. การควบคุมเครื่องกลไฟฟ้าด้วยอิเล็กทรอนิกส์กำลัง เล่ม 1 .
สมาคมส่งเสริมเทคโนโลยี (ไทย-ญี่ปุ่น). กรุงเทพมหานคร. บริษัท ซีเอ็ดดูเคชั่น
จำกัด, 2528.
3. _____ . การควบคุมเครื่องกลไฟฟ้าด้วยอิเล็กทรอนิกส์กำลัง เล่ม 2 . สมาคมส่งเสริม
เทคโนโลยี (ไทย-ญี่ปุ่น). กรุงเทพมหานคร. บริษัท ซีเอ็ดดูเคชั่น จำกัด,
2528.
4. Thorborg K. Power Electronics. Prentice Hall International (UK).
Cambridge UK : University Press, 1988.
5. Casteel Jordan B., and Hoft R.G. "Optimum waveform of
Microprocessor Controlled Inverter". Microcomputer Control of
Power Electronics and Drives. 135-141. Edited by Bose Bimal K.
New York : IEEE Press, 1985.