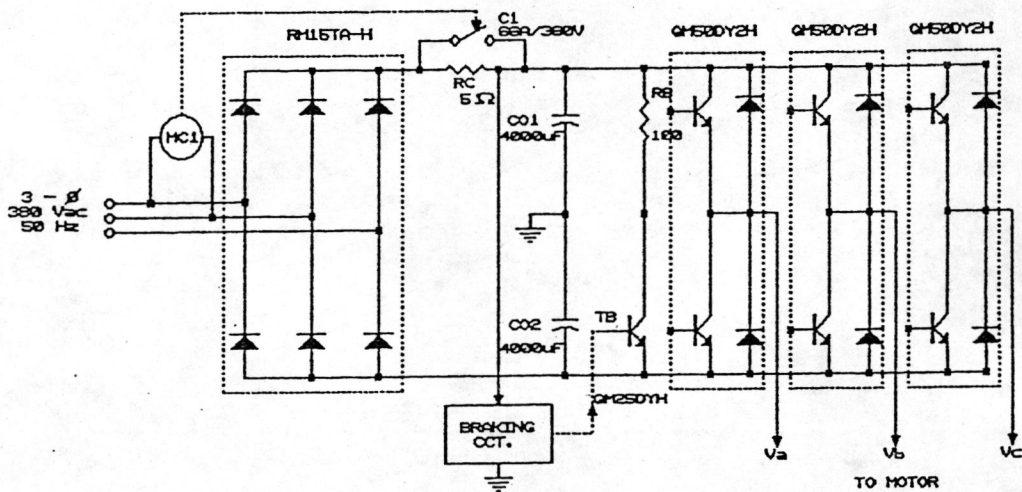




บทที่ 2
ภาควงจรกำลัง

1. โครงสร้างของภาควงจรกำลัง

อินเวอร์เตอร์แบบแหล่งจ่ายแรงดัน (voltage - fed inverter) มีโครงสร้างโดยทั่วไป ประกอบด้วย วงจรแปลงไฟสลับให้เป็นไฟตรงหรือวงจรเรียงกระแสและ วงจรแปลงไฟตรงเป็นไฟสลับหรือวงจรอินเวอร์เตอร์ ดังได้กล่าวมาแล้วในบทที่ 1 แต่มีวงจรที่เพิ่มเติมเพื่อให้อินเวอร์เตอร์ใช้งานได้ดีขึ้นก็คือ วงจรเบรคพลวัต(dynamic braking) และ วงจรจำกัดกระแสเกินในขณะเปิดเครื่อง ดังแสดงในภาพที่ 2.1



ภาพที่ 2.1 โครงสร้างของวงจรอินเวอร์เตอร์แบบแหล่งจ่ายแรงดันที่มีวงจรเบรคพลวัต

2. ข้อกำหนดในการออกแบบ

สำหรับการออกแบบวงจรอินเวอร์เตอร์ที่ใช้ขับเคลื่อนมอเตอร์จะมีข้อกำหนด ซึ่งจะเป็นสิ่งสำคัญในการกำหนดขนาดของอุปกรณ์ต่าง ๆ โดยเฉพาะอย่างยิ่งกับวงจรภาคกำลัง เพื่อให้ อินเวอร์เตอร์ทำงานได้อย่างมีประสิทธิภาพที่ดี ข้อกำหนดดังแสดงในตารางที่ 2.1

ตารางที่ 2.1
ข้อกำหนดในการออกแบบอินเวอร์เตอร์

รายการ (Item)		ข้อกำหนด (Specification)
พิกัด (rating)	ขนาด (capacity) (kW)	5
	(kVA)	7.9
	Power factor	>0.5
ด้านเข้า (Input)	แรงดันขาเข้า (V)	3 - Φ AC 380 V \pm 10%
	ความถี่ขาเข้า (Hz)	50 Hz \pm 2%
ข้อกำหนด ในการควบคุม	แรงดันขาออก (V)	3 - Φ AC 380 V / 50 Hz
	ความถี่ขาออก	5 - 50 Hz
	ระบบควบคุม V/f characteristic	Sinusoidal-wave PWM Voltage - fed Constant V/f Control
	อัตราเร่ง (วินาที) อัตราลด (วินาที)	1 - 10 1 - 10
ประสิทธิภาพ	เปอร์เซ็นต์ (%)	>88

3. การออกแบบวงจรเรียงกระแส[7]

การออกแบบวงจรเรียงกระแส จากภาพที่ 2.1 วงจรเรียงกระแสประกอบด้วย ไดโอด (ที่ต่อกับแอมบริดจ์), ตัวเก็บประจุ C และ ตัวต้านทาน R ที่ต่อขนานกันกับหน้าสัมผัสของรีเลย์ สำหรับลดกระแสไหลเข้าตัวเก็บประจุในตอนเริ่มประจุ มิให้มีค่ามากเกินไป

ข้อกำหนดในตารางที่ 2.1 กำหนดให้

อินเวอร์เตอร์ : มีพิกัดทางด้านขาออก เท่ากับ 7.9 kVA

: มีพิกัดแรงดันขาเข้า เท่ากับ 380 โวลต์ (V_{rms})

ดังนั้น แรงดันไฟตรงสูงสุดขาออกของวงจรเรียงกระแส = $\sqrt{2} \times 380$ โวลต์

$$V_p = 537 \quad \text{โวลต์}$$

เลือกให้วงจรกรองมีแรงดันกระเพื่อมได้ 2.5%

แรงดันไฟกระเพื่อมจากยอดถึงยอด $V_r(p-p) = 537 \times 0.025$

$$= 13.43 \quad \text{โวลต์}$$

แรงดันไฟตรงเฉลี่ย[8]

$$V_{dc} = V_p - V_r(p-p)/2 \quad (2.1)$$

$$= 530.68 \quad \text{โวลต์}$$

ประจุไฟฟ้า Q ที่คายจากตัวเก็บประจุ ในช่วงเวลา $t \approx T / 6$ มีค่าเท่ากับ

$$Q = C \times V_r(p-p) = I_{dc} \times t \quad (2.2)$$

กระแสไฟตรง (I_{dc}) คำนวณจาก สมการ

$$I_{dc} = \text{กำลังไฟขาเข้า} / \text{แรงดันไฟเฉลี่ย} \times \text{ประสิทธิภาพ}$$

$$= 5 \times 10^3 / (530 \times 0.9)$$

$$= 8.49 \quad \text{แอมป์}$$

จากสมการ (2.2) t คือ เวลาที่ตัวเก็บประจุคายพลังงานออก

ประมาณเท่ากับ $20 \text{ ms} / 6$ ($t = 3.33 \text{ ms}$)

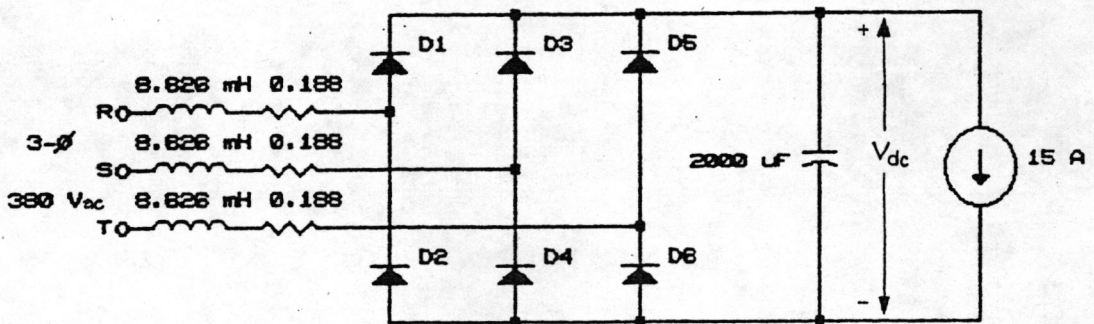
ดังนั้น ค่าตัวเก็บประจุ $C = I_{dc} \times t / V_r(p-p) = 2105$ ไมโครฟารัด

เลือกใช้ตัวเก็บประจุที่มีขนาด $4000 \text{ uF}-350 \text{ Vdc}$ 2 ตัว ก็จะได้ตัวเก็บประจุรวมมีค่า

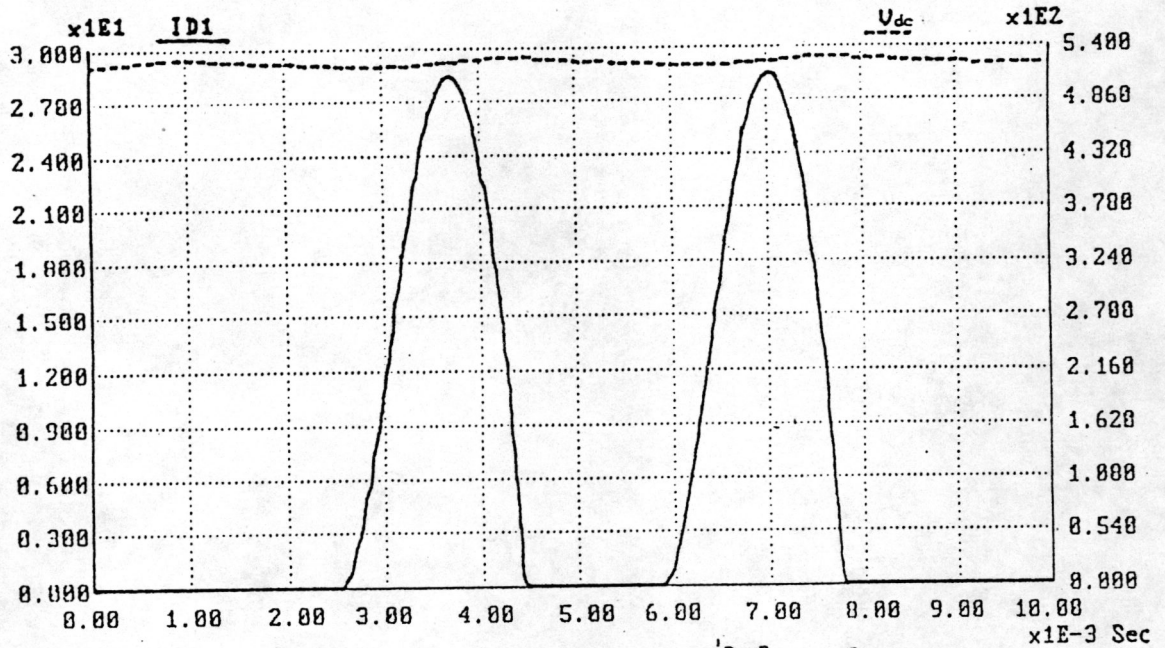
เป็น $2000 \text{ uF}-700 \text{ Vdc}$

ในการหาขนาดของไดโอด จะต้องพิจารณาอิมพีแดนซ์ของแหล่งจ่ายไฟ
 สลับ ซึ่งขึ้นอยู่กับขนาด และการติดตั้งของอินเวอร์เตอร์ พิจารณาจากขนาด kVA ของ
 อินเวอร์เตอร์ เท่ากับ 7.9 kVA กระแสที่ไหลในสายประมาณ 12 แอมป์ จากตา
 รางขนาดสาย [7] จะได้ขนาดของสาย 2.5 mm² ที่มีอิมพีแดนซ์ของสายเท่ากับ 180
 + j30 mΩ ต่อ 1 สาย โดยที่สายมีความยาว 100 เมตร ห่างจากแหล่งจ่ายไฟซึ่งถือ
 ว่าเป็นหม้อแปลงขนาด 250 kVA ซึ่งหาอิมพีแดนซ์ ของตัวหม้อแปลงจะได้ ความต้าน
 ทานภายในเท่ากับ 8.32 mΩ [7] และรีแอคแตนซ์ 24.19 mΩ ต่อ 1 เฟสจะได้อิมพี
 แคนซ์ของรวมทั้งสายและหม้อแปลง เท่ากับ 188.32 + j54.19 mΩ

เมื่อได้ค่าอิมพีแดนซ์ของแหล่งจ่าย ก็สามารถนำไปหาขนาดของไดโอด
 แต่เนื่องจากวิธีการคำนวณยุ่งยาก จึงใช้โปรแกรม LEC [6] ช่วยในการวิเคราะห์หา
 ขนาดของกระแสอาร์เอ็มเอสที่ไหลผ่านไดโอดได้ ดังแสดงในภาพที่ 2.2(ข)



(ก)



ภาพที่ 2.2 ก) วงจรเรียงกระแสที่ใช้ในการชิมมูเลต
 ข) กระแสที่ไหลผ่านไดโอด I_{D1} ที่ได้จากการชิมมูเลต

ดังนั้นสามารถคำนวณกระแสอาร์เอมเอสที่ไหลผ่านไดโอด แต่ละตัวจากภาพที่ 2.2 (ข) ซึ่งถือว่า กระแสมีรูปคล้ายสัญญาณรูปไซน์ครึ่งคลื่นกระแสอาร์เอมเอสผ่านไดโอด ดังสมการ (2.3) [7]

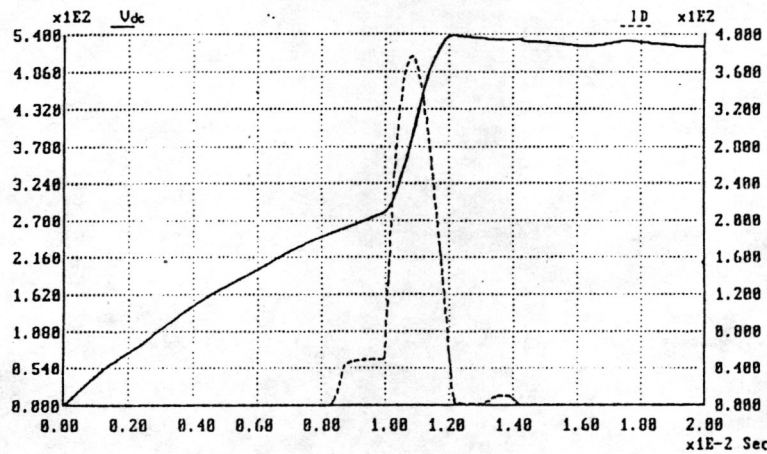
$$I_d (rms) = (1/\sqrt{2}) (I_p \sqrt{2t/T}) \tag{2.3}$$

จากภาพที่ 2.2 ข) : ช่วงเวลาที่ไดโอดนำกระแส (t) เท่ากับ 1.7 ms
 คาบของเวลาของรูปคลื่นกระแส (T) เท่ากับ 10 ms
 ค่ากระแสยอด (I_p) เท่ากับ 28.4 A (มี 2 ลูกคลื่น)

$$\begin{aligned} \text{จากสมการ 2.3 } I_d(rms) &= 28.4 \times (\sqrt{2 \times 1.7 / 10}) \\ &= 16.56 \text{ แอมป์} \end{aligned}$$

หาค่าความต้านทาน R ที่จะทำหน้าที่ลดค่ายอดของกระแสไหลกระแสขาใน ช่วงแรกที่ย้ายแรงดันไฟสลับ 380 V เข้าในวงจร โดยการทดลองจากการชิมมูเลตและ เปลี่ยนค่า R ที่ทำให้กระแสยอดมีค่าต่ำสุด และเปลี่ยนช่วงเวลาในการปิดลงของหน้าสัมผัส

s1 ที่เวลาต่างกันสรุปได้ว่า ค่าความต้านทาน R ควรมีค่า 5 โอห์ม ผลการซิมูเลตดังแสดงในภาพที่ 2.3



ภาพที่ 2.3 แสดงขนาดของกระแสที่ไหลผ่านไดโอดที่หน้าลัมพีล s1 ปิดลงที่
เวลา 10 ms

จากภาพที่ 2.3 กระแสสูงสุดประมาณ 360 A ดังนั้นจึงเลือกไดโอดที่สามารถทนกระแสเลิร์ซ (I_{FSM}) ได้ถึง 400A และมีกระแสอาร์เอมเอสของไดโอดมากกว่า 16.56 แอมป์ ดังนั้น เพื่อความเหมาะสมเลือกไดโอดเบอร์ RM15TA-H ที่เป็นแบบโมดูล (มีไดโอด 6 ตัวต่อกันแบบบริดจ์)

- : I_{rms} เท่ากับ 25 แอมป์
- : $V_{CE(max)}$ เท่ากับ 800 โวลต์ (Vdc)
- : I_{FSM} เท่ากับ 400 แอมป์ ที่ความถี่ 60 Hz

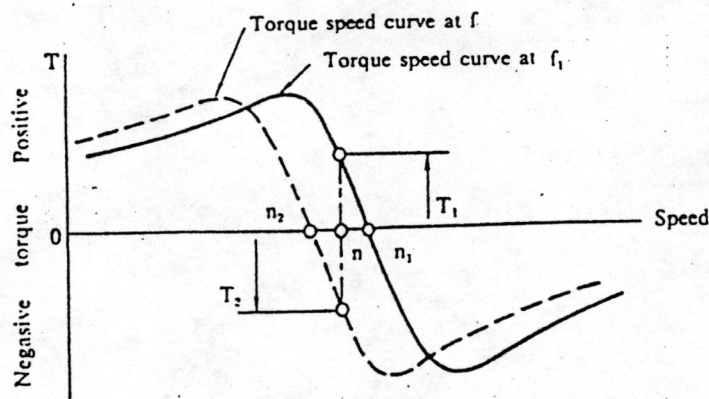
การคำนวณหาค่าความต้านทานสำหรับให้ตัวเก็บประจุคายประจุ ตามมาตรฐานของ วลท 40 ข กำหนดให้ตัวเก็บประจุที่ใช้กับแรงดันไม่เกิน 600 โวลต์ จะต้องมีความต้านทานสำหรับให้ตัวเก็บประจุคายประจุให้เหลือ 50 โวลต์ ภายใน 1 นาที ดังนั้นค่าความต้านทานในการคายประจุ สามารถหาได้จากสมการ (2.4)

$$50 = 1.1 \times 530 \exp(-60 / R_C C) \quad (2.4)$$

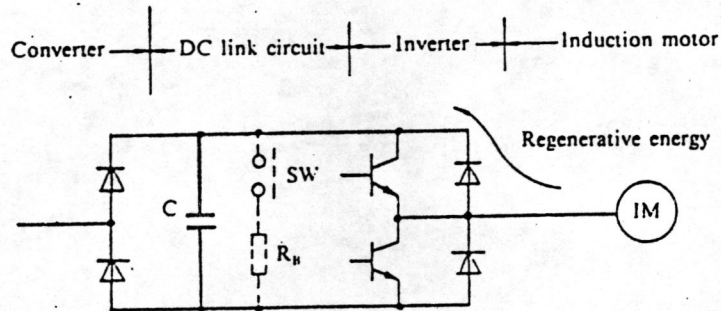
ดังนั้นค่าความต้านทาน R_C ประมาณเท่ากับ $12k\Omega$ และกำลังสูญเสียที่เกิดขึ้นในความต้านทาน R_C เท่ากับ $530^2 / 12k\Omega$ (23.4 วัตต์) หรือ 0.46 เปอร์เซ็นต์ความต้านทาน R_C ควรมีขนาดมากกว่า 23.4 วัตต์ ดังนั้นเลือกให้ความต้านทานที่มีค่า $48 k\Omega$ ขนาด 10 วัตต์ ต่อขนาดกัน 4 ตัวมีค่าเท่ากับ $12k\Omega$

4. การออกแบบวงจรเบรค[9]

ในการใช้อินเวอร์เตอร์ควบคุมความเร็วของมอเตอร์ โดยรักษาแรงดันและความถี่ให้มีค่าคงที่ คุณสมบัติของแรงบิดดังแสดงในภาพที่ 2.4 เมื่อสลิปของมอเตอร์เป็นลบ กล่าวคือ ฟลักซ์แม่เหล็กหมุน(synchronous speed)มีค่าน้อยกว่าความเร็วตัวหมุน (rotor rotating speed) เมื่อความถี่ขาออกของอินเวอร์เตอร์ลดลงแรงบิดที่เกิดขึ้นบนโรเตอร์จะมีค่าเป็นลบ และมอเตอร์จะถูกเบรค(ดูภาพที่ 2.4) เมื่อความถี่ของอินเวอร์เตอร์ เท่ากับ f_1 มายัง f_2 ความเร็วของฟลักซ์แม่เหล็กหมุนลดลงจาก n_1 มายัง n_2 ตามลำดับ และมีค่าต่ำกว่าความเร็วของตัวหมุน(n) นั่นคือ สลิปกลายเป็นลบ และแรงบิดของมอเตอร์(T_2)กลายเป็นแรงบิดของการเบรค (braking torque)



ภาพที่ 2.4 แสดงคุณสมบัติแรงบิดของมอเตอร์เหนี่ยวนำ



ภาพที่ 2.5 แสดงทิศทางของพลังงานจากมอเตอร์ขณะทำการเบรก

ในขณะนี้มอเตอร์ทำงานเป็นเครื่องกำเนิดพลังงานด้วยการส่งพลังงานกลจากมอเตอร์และโหลด มาเป็นพลังงานไฟฟ้า ผ่านทางไดโอดของวงจรอินเวอร์เตอร์ ดังภาพที่ 2.5 พลังงานที่ถูกส่งกลับมานี้ไม่สามารถผ่านวงจรเรียงกระแสไปสู่แหล่งไฟลลับได้ จึงสะสมเป็นแรงดันคร่อมตัวเก็บประจุ

เนื่องจากโหลดมีความเฉื่อย (moment of inertia) มาก พลังงานที่ถูกส่งกลับมาก็ต้องมีการระบายโดยผ่านทางตัวต้านทาน (R_b) (ดูภาพที่ 2.1)

กำหนดให้ n_1 คือ ความเร็วตัวหมุนก่อนมีการลดความเร็ว

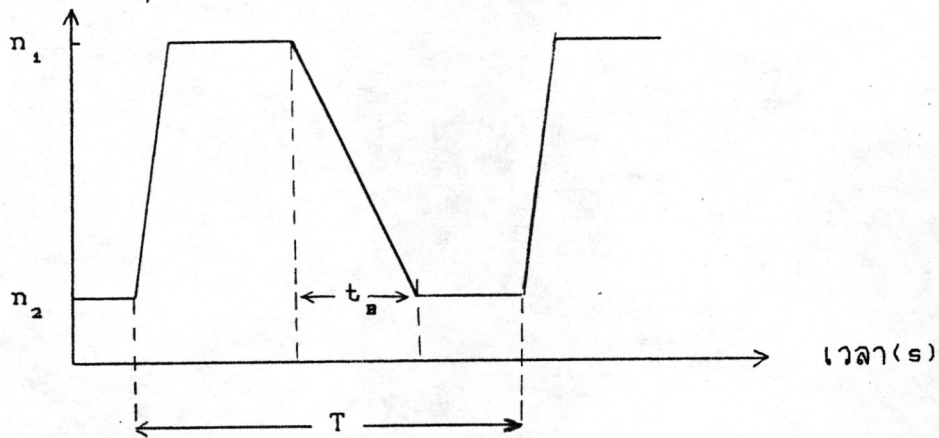
n_2 คือ ความเร็วตัวหมุนหลังจากทำการลดความเร็ว

t_b คือ เวลาที่ต้องการเบรก

T คือ คาบเวลาที่สามารถเปลี่ยนความเร็วซ้ำกันได้ เท่ากับ 20 วินาที

คำนวณหาพิกัดแรงบิดของมอเตอร์ (motor rated torque, T_m) ได้จากสมการ (2.5) [9]

ความเร็วของตัวหมุน (r/min)



ภาพที่ 2.6 แสดงให้เห็นการเปลี่ยนแปลงความเร็วของมอเตอร์กับเวลา

$$T_m = \frac{P_m \times 10^3}{(2\pi n_m / 60)} \quad (\text{N-m}) \quad (2.5)$$

โดยที่ P_m คือ พิกัดขนาดของมอเตอร์ เท่ากับ 5 kW

n_m คือ พิกัดความเร็วของมอเตอร์ เท่ากับ 1473 r/min

ดังนั้น พิกัดแรงบิดของมอเตอร์ (T_m) เท่ากับ 32.41 N-m และแรงบิดในขณะทำการเบรค หาได้จากสมการ (2.6) [9]

$$T_B = \frac{(2\pi / 60) (n_1 - n_2) J}{t_B} - T_L \quad (\text{N-m}) \quad (2.6)$$

โดยที่ n_2 คือ ความเร็วหลังทำการลดความเร็ว เท่ากับ 147.3 r/min

J คือ ค่าความเฉื่อย (moment of inertia) ของระบบ มีหน่วยเป็น $\text{kg}\cdot\text{m}^2$

T_L คือ แรงบิดในขณะมอเตอร์ขับโหลด สมมติให้มีค่าเท่ากับ $0.75 T_M$
(75 เปอร์เซ็นต์ของ T_M) หรือเท่ากับ 24.3 N-m

t_B คือ เวลาที่ใช้ในการเบรค สมมติให้เท่ากับ 1 วินาที

แต่ว่าแรงบิดในการเบรค (T_B) จะต้องไม่เกิน พิกัดแรงบิด (rated torque) ดังนั้นจึงให้ T_B เท่ากับ T_M หรือเท่ากับ 32.41 N-m จากสมการ (2.6) ค่า J สูงสุดที่มอเตอร์สามารถขับเคลื่อนได้ เขียนใหม่ได้เป็นสมการ (2.7) [9]

$$J = \frac{(T_B + T_L) t_B (60 / 2\pi)}{(n_1 - n_2)} \quad (\text{kg.m}^2) \quad (2.7)$$

เมื่อแทนค่าในสมการ (2.7) ค่าของ J เท่ากับ 0.3 kg.m^2

วิธีการคำนวณหาค่าความต้านทาน (R_B) สามารถหาได้จากสมการ (2.8) [9]

$$R_B = \frac{V_{dB}^2}{(2\pi n_1 / 60) T_B} \quad \Omega \quad (2.8)$$

V_{dB} คือ ระดับแรงดันไฟตรงที่เริ่มทำการเบรค เท่ากับ 560 V
เมื่อทำการแทนค่าลงในสมการ (2.8) ได้ค่า R_B เท่ากับ 62.7 Ω
ส่วนขนาดของตัวต้านทาน R_B สามารถคำนวณได้จากสมการ (2.9) [9]

$$\begin{aligned} P_L &= \frac{(2\pi/60) (n_1 - n_2) (T_B - 0.1T_M) t_B}{2 t_c} \quad \text{W} \quad (2.9) \\ &= (1.047) (1327.7) (21.87) (1) / (40) \quad \text{W} \\ &= 760 \quad \text{W} \end{aligned}$$

เลือกตัวต้านทาน R_B ที่มีขนาด เท่ากัน หรือมากกว่า 1237 วัตต์
 ในที่นี้สามารถหาตัวต้านทานได้ 900 วัตต์ ค่า 50 โอห์ม และทรานซิสเตอร์ที่มีขนาด
 กระแสสูงสุด เท่ากับ 25 แอมป์

5. การออกแบบขนาดทรานซิสเตอร์ในวงจรอินเวอร์เตอร์ [10]

จากข้อกำหนดในตารางที่ 2.1 ขนาดของอินเวอร์เตอร์ เท่ากับ 7.9 kVA
 มีแรงดันขาออก V_{ac} 380 โวลต์ ที่ 50 Hz ซึ่งสามารถคำนวณกระแสสูงสุดที่
 ผ่านทรานซิสเตอร์จากสมการ (2.10)

$$\begin{aligned} I_{T(max)} &= (\sqrt{2/3}) \text{ kVA} / V_{ac} & (2.10) \\ &= (\sqrt{2/3}) 7.9 \text{ kVA} / 380 \text{ V} \\ &= 16.97 \text{ A} \end{aligned}$$

ตามข้อกำหนดของผู้ผลิตทรานซิสเตอร์ [11] กำหนดให้ ขนาดกระแส
 สูงสุดของทรานซิสเตอร์ควรมีค่ามากกว่ากระแสสูงสุด ประมาณ 3 เท่า และแรงดันสูง
 สุดของทรานซิสเตอร์ควรมีค่ามากกว่าแรงดันคร่อมทรานซิสเตอร์ประมาณ 2 เท่า เลือก
 ทรานซิสเตอร์ เบอร์ QM 50 DY2H ที่มี $I_c (max)$ เท่ากับ 50 A ต่อ 1 ตัว และ
 $V_{ce(max)}$ เท่ากับ 1000 V ต่อ 1 ตัว