

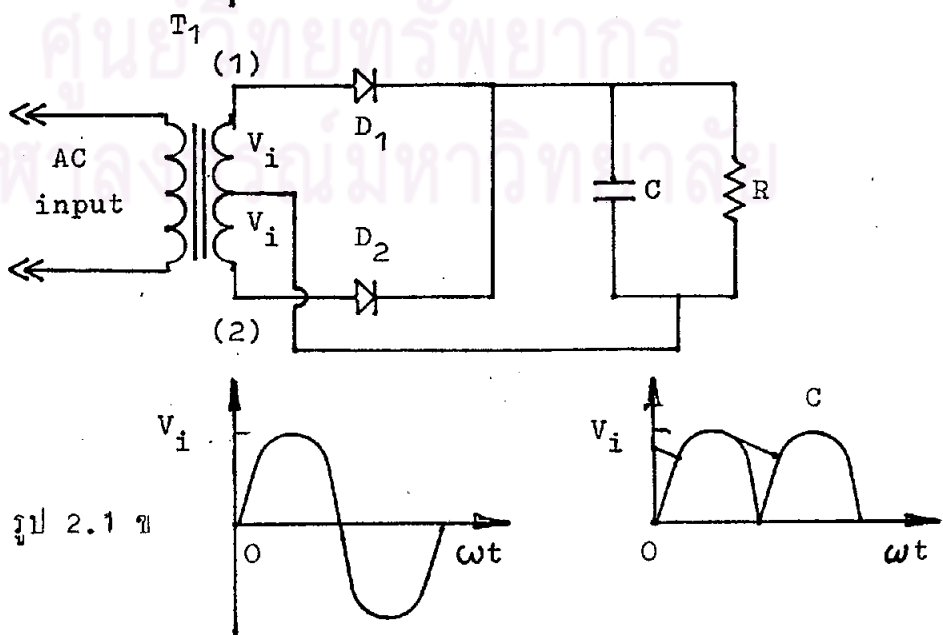
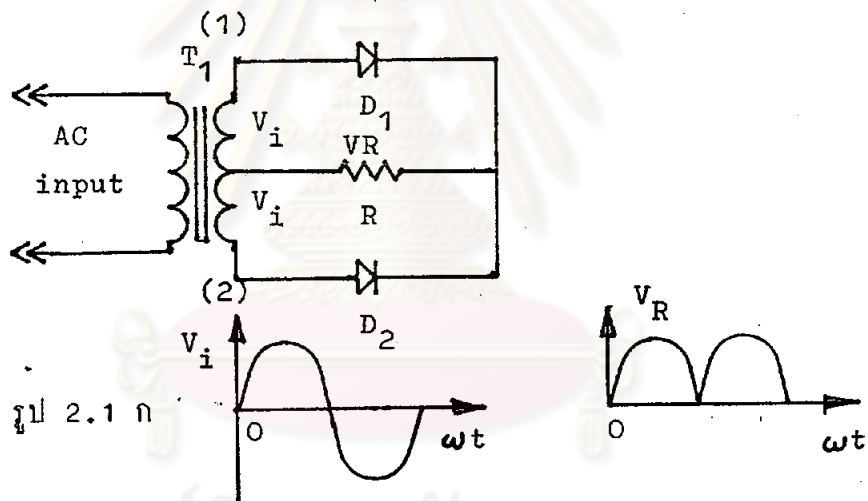


ชนิดของเครื่องจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรง

เครื่องจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงอาจแบ่งออกตามลักษณะการทำงานดังนี้

2.1 เครื่องจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงพื้นฐาน (3,4)

เครื่องจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงพื้นฐานประกอบด้วยวงจรเรียงกระแส และ ฟิลเตอร์ (rectifier and filter) ดังที่แสดงในรูป 2.1 ก และ 2.1 ข



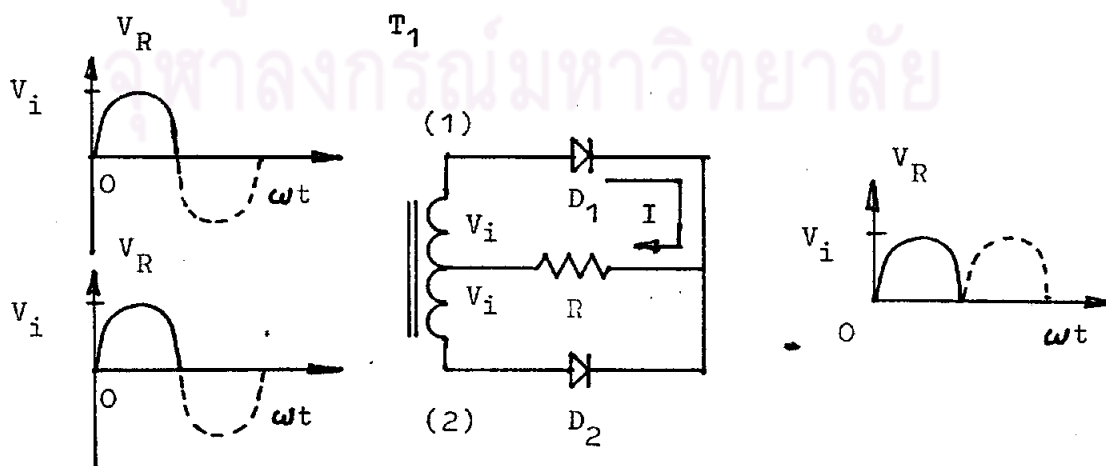
รูปที่ 2.1 ก แสดงวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่น

2.1 ข แสดงวงจรแหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้าแบบเรียงกระแสเต็ม

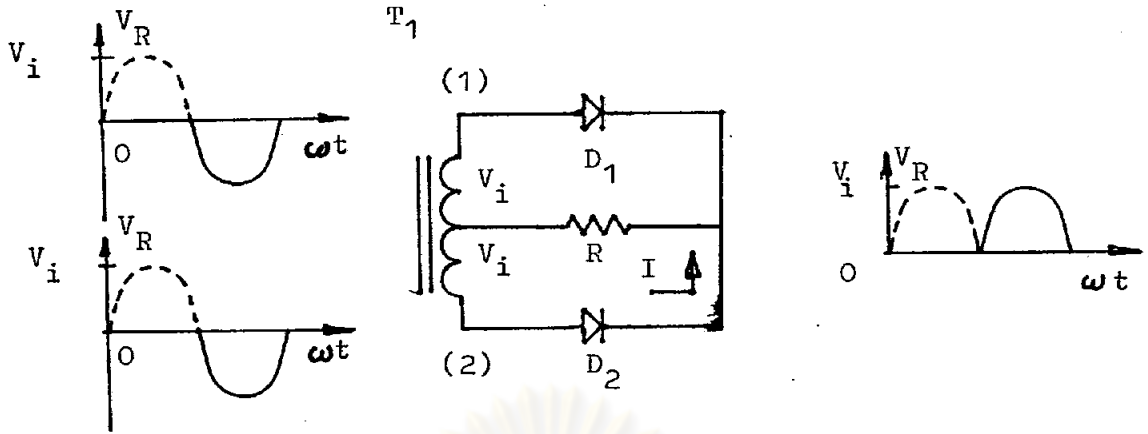
คลื่น

การทำงานของวงจรรูปที่ 2.1 ก

เมื่อป้อนแรงดันไฟฟ้ากระแสสลับเข้าทางขลวดปฐมภูมิของหม้อแปลง T_1 ซึ่งหม้อแปลง T_1 เป็นแบบแยกจุดกึ่งกลางขลวดที่ขลวดทุติยภูมิให้แรงดันไฟฟ้าปรากฏที่ขลวดทุติยภูมิคือ V_i และมีคาบ 0 ถึง 2π สมมุติให้ที่จุด 1 ของขลวดทุติยภูมิเป็นบวกเมื่อเทียบกับจุดแยกกึ่งกลางขลวดทุติยภูมิซึ่งเป็นลบ ไโคไลด D_1 จะได้รับแรงดันไฟฟ้าไบแอสตามไโคไลด D_1 จะนำกระแส กระแส I จะไหลผ่านตัวไโคไลด D_1 ผ่านตัวต้านทาน R และครบวงจรที่จุดแยกกึ่งกลางขลวดทุติยภูมิ กระแสที่ไหลผ่านวงจรจะไหลตลอดคาบ 0 ถึง π ซึ่งเป็นช่วงเวลาที่ไโคไลด D_1 นำกระแส สมมุติให้แรงดันไฟฟ้าตกคร่อมตัวไโคไลด D_1 เป็นศูนย์ดังนั้นแรงดันไฟฟ้าที่ตกคร่อมตัวต้านทาน R จะเท่ากับแรงดันไฟฟ้า V_i ที่ขลวดทุติยภูมิทิศทางการไหลของกระแสไฟฟ้าแสดงโดยทิศทางลูกศร ขณะเดียวกันที่จุด 1 ของขลวดทุติยภูมิเป็นบวกที่จุด 2 ของขลวดทุติยภูมิจะเป็นลบเมื่อเทียบกับจุดแยกกึ่งกลางขลวดทุติยภูมิซึ่งเป็นบวก ดังนั้นไโคไลด D_2 จะได้รับแรงดันไฟฟ้าไบแอสกลับทางทำไโคไลด D_2 ไม่นำกระแสแรงดันไฟฟ้าที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสเมื่อไโคไลด D_1 นำกระแสแสดงดังรูปที่ 2.2 ก และที่คาบ π ถึง 2π เมื่อไโคไลด D_2 นำกระแสแสดงดังรูปที่ 2.2 ข



รูปที่ 2.2 ก



รูปที่ 2.2 ข

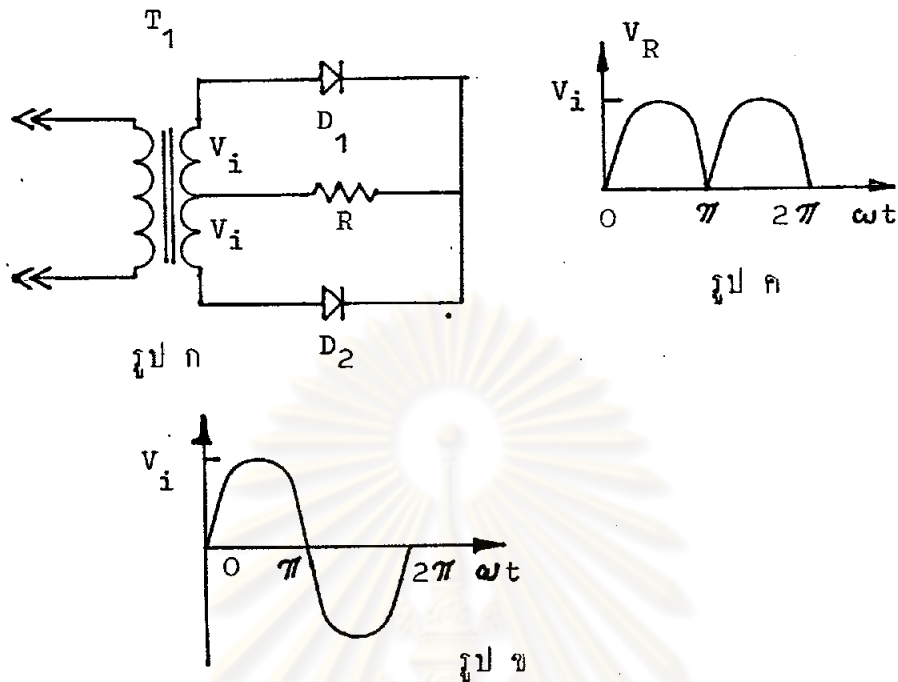
รูปที่ 2.2 ก แสดงการเรียงกระแสครึ่งรอบบวก

2.2 ข แสดงการเรียงกระแสครึ่งรอบลบ

การทำงานของวงจรรูปที่ 2.2 ข

ที่จุด 1 ของขลวดหุติยภูมิจะเป็นลบเมื่อเทียบกับจุดแยกกึ่งกลางขลวดหุติยภูมิ ไดโอด D_1 จะได้รับแรงดันไฟฟ้าไบแอสกลับทางซึ่งทำให้ไดโอด D_1 ไม่นำกระแสขณะเดียวกันที่จุด 2 ของขลวดหุติยภูมิจะเป็นบวกเมื่อเทียบกับจุดแยกกึ่งกลางขลวดหุติยภูมิ ทำให้ไดโอด D_2 ได้รับแรงดันไฟฟ้าไบแอสตามไดโอด D_2 จะนำกระแส กระแส I จะไหลผ่านตัวไดโอด D_2 ผ่านตัวต้านทาน R โดยมีทิศทางการไหลของกระแส I แสดงถึงทิศทางสุกครเช่นเดียวกับช่วงคาบที่ไดโอด D_1 นำกระแส กระแสที่ไหลผ่านในวงจรขณะไดโอด D_2 นำกระแสซึ่งไดโอด D_2 จะนำกระแสช่วงคาบ π ถึง 2π จะครบวงจรที่จุดแยกกึ่งกลางขลวดหุติยภูมิเช่นกัน สมมุติให้แรงดันไฟฟ้าตกคร่อมตัวไดโอด D_2 เป็นศูนย์ แรงดันไฟฟ้าที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสที่ตกคร่อมตัวต้านทาน R คือ V_R จะมีค่าแรงดันไฟฟ้าเท่ากับแรงดันไฟฟ้า V_i ที่ขลวดหุติยภูมิ

แรงดันไฟฟ้าเฉลี่ยที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสในช่วงคาบ 0 ถึง 2π จะหาได้จากการอินทิเกรตพื้นที่ใต้รูปคลื่นแบบไซน์ (sinusoidal wave) แสดงถึงในรูปที่ 2.3 ค



รูปที่ 2.3 ก แสดงวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่น

ข แสดงคลื่นแบบไซน์ก่อนผ่านวงจรเรียงกระแส

ค แสดงรูปคลื่นที่ทางออกที่ได้จากคลื่นแบบไซน์หลังการ

ผ่านวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่น

ตามปกติการหาค่าเฉลี่ยหรือค่ากระแสตรงหาได้จากสมการที่ (2.1)

$$V_{dc} = V_{av} = \frac{1}{T} \int_0^T V dt \quad \dots\dots (2.1)$$

โดยที่ T คือ คาบของสัญญาณที่กำลังหาค่าเฉลี่ย

สำหรับการเรียงกระแสเต็มคลื่นคาบ T มีค่าเท่ากับ 2π

$$V_{dc} = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} V_i d\theta$$

ให้

$$V_i = V_m \sin \theta d\theta$$

ดังนั้น

$$\begin{aligned}
V_{dc} &= \frac{1}{2\pi} \int_0^{\pi} V_m \sin \theta \, d\theta + \frac{1}{2\pi} \int_{\pi}^{2\pi} V_m \sin \theta \, d\theta \\
&= \frac{2}{\pi} V_m \\
&= 0.636 V_m \quad \dots\dots (2.2)
\end{aligned}$$

แรงดันไฟฟ้าที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสจะประกอบด้วยแรงดันไฟฟ้ากระแสตรง และ แรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่น (ripple) ซึ่งแรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นจะหาได้จาก

$$\text{แรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่น} = \frac{V_{r(rms)}}{V_{dc}} \times 100 \quad \dots\dots (2.3)$$

เมื่อ

$V_{r(rms)}$ คือ แรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นสำหรับการเรียงกระแสเต็มคลื่น = $0.305 V_m$

V_{dc} คือ แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออก และ V_{dc} สำหรับการเรียงกระแสเต็มคลื่น = $0.636 V_m$

ดังนั้น

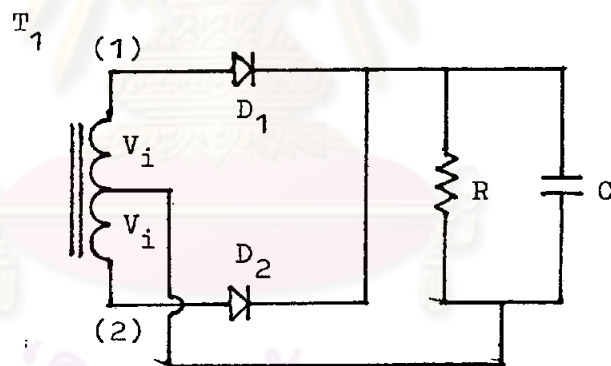
$$\begin{aligned}
\text{แรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่น} &= \frac{0.305 V_m}{0.636 V_m} \times 100 \\
&= 48 \%
\end{aligned}$$

แรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นในสมการ (2.3) เป็นค่าเปอร์เซ็นต์ระลอกคลื่นสำหรับการเรียงกระแสเต็มคลื่น ซึ่งจะไม่เปลี่ยนแปลงแม้ว่าแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงจะเพิ่มขึ้นหรือลดลงก็ตามแรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นเพิ่มขึ้นหรือลดลงเป็นสัดส่วนกับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงเช่นเดียวกัน

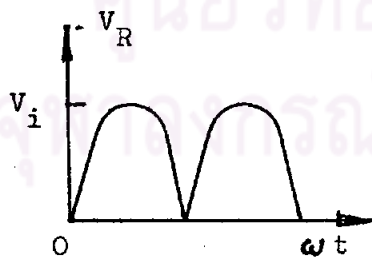
จากวงจรเรียงกระแสรูป 2.1 ก

แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกที่ตัวต้านทาน R จะเป็นแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่มีลักษณะเป็นพัลส์ (pulse) ไม่เหมาะกับการใช้งานในวงจรอิเล็กทรอนิกส์

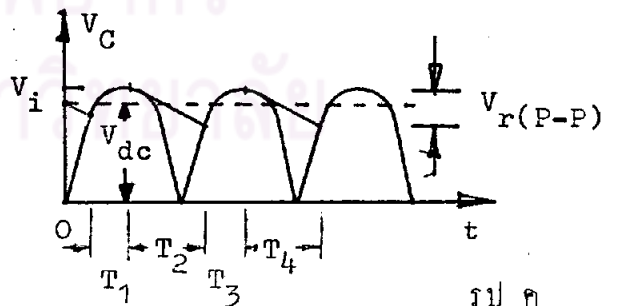
โดยทั่วไปแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่จ่ายให้กับอุปกรณ์อิเล็กทรอนิกส์จะต้องมีความราบเรียบ แรงดันไฟฟ้าที่ทางออกจะราบเรียบได้โดยการต่อตัวเก็บประจุ C คร่อมที่จุดทางออกของแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงโดยตัวเก็บประจุ C จะเป็นตัวเก็บประจุ และคายประจุจากรูปที่ 2.1 ข ขณะทีไดโอด D_1 นำกระแสตัวเก็บประจุ C จะประจุกระแส และจะยังคงมีกระแสบางส่วนไหลผ่านตัวต้านทาน R ตัวเก็บประจุ C จะประจุกระแสจนถึงค่าสูงสุดของแรงดันไฟฟ้า V_i เมื่อไดโอด D_1 เริ่มหยุดนำกระแส ตัวเก็บประจุ C จะคายประจุกระแสที่ประจุไว้ออกผ่านทางตัวต้านทาน R และ ตัวเก็บประจุ C จะประจุกระแสอีกเมื่อไดโอด D_2 นำกระแส และจะประจุกระแสจนถึงค่าสูงสุดของแรงดันไฟฟ้า V_i เมื่อไดโอด D_2 เริ่มหยุดนำกระแสตัวเก็บประจุ C จะคายประจุกระแสที่ประจุไว้ออกทางตัวต้านทาน R ซึ่งการทำงานของวงจรจะทำต่อเนื่องตลอดไปทำให้แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกมีความราบเรียบมากขึ้น การทำงานของวงจรรูปที่ 2.1 ข ที่กล่าวถึงข้างต้นสามารถแสดงได้ดังรูปที่ 2.4



รูป ก



รูป ข



รูป ค

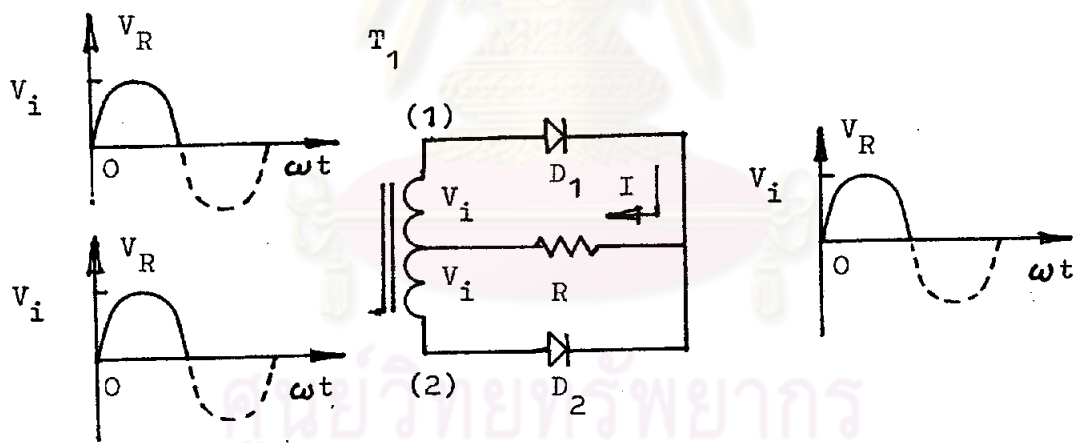
รูปที่ 2.4 ก วงจรเรียงกระแสเต็มคลื่นประกอบด้วยตัวเก็บประจุ C

ช รูปคลื่นที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่นที่ไม่มีตัวเก็บประจุ C

ค รูปคลื่นที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่นที่มีตัวเก็บประจุ C

จากรูปที่ 2.4 ก

เมื่อปลายหมายเลข (1) ของขดลวดทุติยภูมิเป็นบวก และยังไม่ต่อตัวเก็บประจุ C ไโคไลด D_1 ได้รับความดันไฟฟ้าไบแอสตามทำให้ไโคไลด D_1 นำกระแส กระแส I จะไหลผ่านตัวไโคไลด D_1 ผ่านตัวต้านทาน R ครบวงจรที่จุดแยกกึ่งกลางขดลวดทุติยภูมิ ขณะที่ไโคไลด D_1 นำกระแสไโคไลด D_2 ได้รับความดันไฟฟ้าไบแอสกลับทางซึ่งทำให้ไโคไลด D_2 ไม่นำกระแส โดยที่ไโคไลด D_1 จะนำกระแสในช่วงครึ่งรอบที่เป็นบวก แสดงดังรูปที่ 2.5

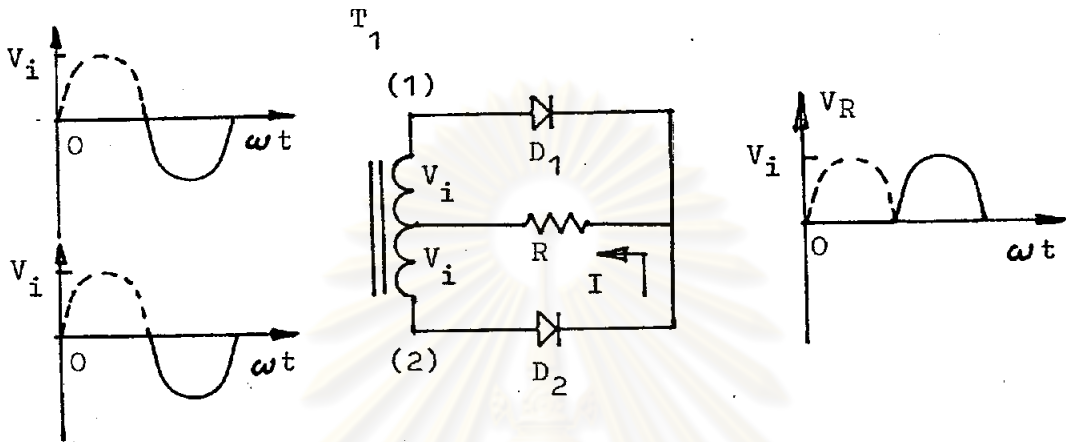


รูปที่ 2.5 แสดงรูปคลื่นแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่นเมื่อไโคไลด D_1 นำกระแส

จากรูปที่ 2.4 ก

เมื่อปลายหมายเลข (2) ของขดลวดทุติยภูมิเป็นบวก และยังไม่ต่อตัวเก็บประจุ C ไโคไลด D_2 ได้รับความดันไฟฟ้าไบแอสตามให้นำกระแส ไโคไลด D_2 จะ

นำกระแส กระแสไฟฟ้า I จะไหลผ่านตัวไดโอด D_2 ผ่านตัวต้านทาน R และครบวงจรที่จุดแยกถึงกลางขดลวดทุกขั้วขั้ว ขณะนี้ไดโอด D_2 นำกระแส ไดโอด D_1 จะได้รับแรงดันไฟฟ้าไบแอสกลับทางซึ่งทำให้ไดโอด D_1 ไม่นำกระแส โดยที่ไดโอด D_2 จะนำกระแสในครึ่งรอบที่เป็นลบ แสดงดังรูปที่ 2.6



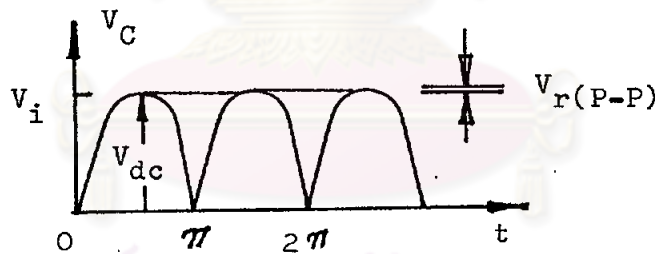
รูปที่ 2.6 แสดงรูปคลื่นแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่นเมื่อไดโอด D_2 นำกระแส

จากรูปที่ 2.4 ก

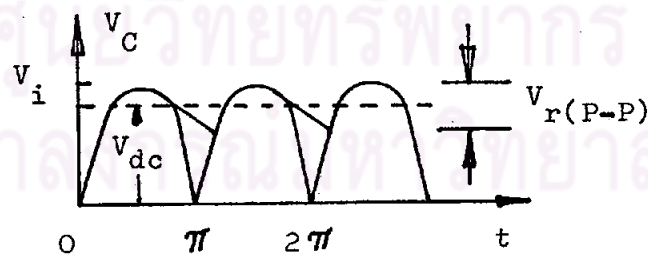
เมื่อต่อตัวเก็บประจุ C ที่จุดทางออกของวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่น ให้ไดโอด D_1 นำกระแสช่วงเวลา T_1 ตัวเก็บประจุ C จะประจุกระแสจนถึงค่าสูงสุดของแรงดันไฟฟ้า V_i ซึ่งขณะที่ตัวเก็บประจุ C ประจุกระแสจะยังมีกระแสส่วนหนึ่งไหลผ่านตัวต้านทาน R และขณะที่ไดโอด D_1 เริ่มหยุดนำกระแส ตัวเก็บประจุ C จะคายประจุกระแสที่ประจุไว้ผ่านทางตัวต้านทาน R ตามเวลา T_2 เมื่อไดโอด D_1 หยุดนำกระแส ไดโอด D_2 จะนำกระแสเนื่องจากเป็นวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่นตัวเก็บประจุ C จะประจุกระแสที่เวลา T_3 จนถึงค่าแรงดันไฟฟ้า V_i ขณะที่ตัวเก็บประจุ C ประจุกระแสอยู่จะมีกระแสส่วนหนึ่งไหลผ่านตัวต้านทาน R และเมื่อไดโอด D_2 เริ่มหยุดนำกระแส ตัวเก็บประจุ C จะคายประจุกระแสที่ประจุไว้ผ่านทางตัวต้านทาน R แสดงถึงเวลา T_4 การทำงานของวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่น และตัวเก็บประจุ C โดยที่ตัวเก็บประจุ C จะประจุกระแส และคายประจุกระแสตลอดเวลา ค่าเฉลี่ยที่ระบับกับความสูงของการประจุกระแส และคายประจุกระแสของตัวเก็บประจุ C จะได้เป็น

ระดับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรง V_{dc} ที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสที่มีตัวเก็บประจุ C ต่ออยู่

แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงเฉลี่ยที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่นที่มีตัวเก็บประจุ C ต่ออยู่ และแรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่นจะขึ้นอยู่กับค่าความต้านทาน R ซึ่งเป็นโหลด (load) อยู่ที่ทางออกของวงจรจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรง ถ้าค่าความต้านทานของโหลดสูงจะมีผลทำให้แรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นค่า ระดับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงเฉลี่ยที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่นจะมีค่าใกล้เคียงกับแรงดันไฟฟ้า V_i ที่ขลลวดหุคิยภูมิ และถ้าค่าความต้านทานโหลดต่ำลงกระแสที่ไหลผ่านตัวต้านทานโหลดจะสูงการคายประจุของตัวเก็บประจุ C จะมากขึ้นซึ่งทำให้แรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นสูงเป็นผลทำให้ระดับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงเฉลี่ยที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสต่ำลงโดยที่ระดับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงเฉลี่ยต่ำกว่าแรงดันไฟฟ้า V_i ที่ขลลวดหุคิยภูมิจะมากหรือน้อยขึ้นอยู่กับค่าความต้านทานโหลด R ซึ่งแสดงดังรูปที่ 2.7



รูปที่ 2.7 ก



รูปที่ 2.7 ข

รูปที่ 2.7 ก แสดงแรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นที่โหลด R มีค่าความต้านทานสูง

ข แสดงแรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นที่โหลด R มีค่าความต้านทาน

หาค่า

แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกของวงจรเรียงกระแสเต็มคลื่นสามารถคำนวณได้ดังนี้

$$V_{dc} = V_m - \frac{V_r(P-P)}{2} \dots\dots (2.4)$$

แรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่น $V_{r(rms)} = \frac{V_r(P-P)}{2\sqrt{3}} \dots\dots(2.5)$

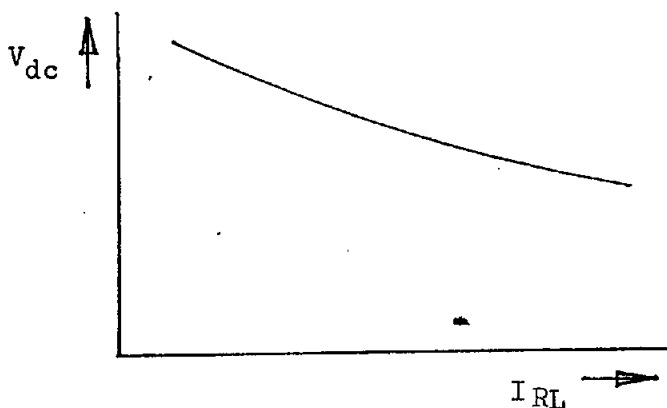
และ

$$V_{r(rms)} = \frac{I_{dc}}{4\sqrt{3}} fC \times \frac{V_{dc}}{V_m} \dots\dots (2.6)$$

เมื่อ

- I_{dc} คือ กระแสไฟฟ้าตรง
- f คือ ความถี่
- C คือ ตัวเก็บประจุ
- V_{dc} คือ แรงดันไฟฟ้ากระแสตรง
- V_m คือ แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงสูงสุด

จากสมการ (2.4) ที่จุดทางออกของวงจรจ่ายแรงดันไฟฟ้ากระแสตรง มีตัวต้านทาน R ต่อเป็นโหลดอยู่ซึ่งถ้าค่าความต้านทาน R ที่ต่อเป็นโหลดอยู่ที่ต่ำลงจะมีผลทำให้กระแสไฟฟ้าที่ไหลผ่านตัวต้านทาน R ซึ่งต่อเป็นโหลดอยู่สูงขึ้น และยังเป็นผลทำให้แรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นสูงขึ้น เมื่อแรงดันไฟฟ้าระลอกคลื่นสูงขึ้นเป็นผลทำให้ระดับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรง V_{dc} เฉลี่ยต่ำลง แสดงดังรูปที่ 2.8

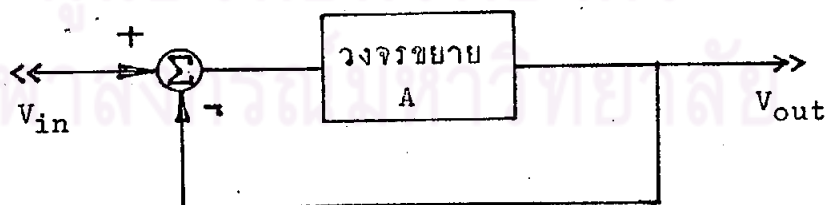


รูปที่ 2.8 แสดงความสัมพันธ์ของแรงดันไฟฟ้ากับกระแสไฟฟ้าที่ทางออกของวงจรจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรง

จากผลที่เกิดขึ้นในรูปที่ 2.8

แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกของแหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงจะไม่คงที่เมื่อค่าความต้านทาน R ซึ่งถือเป็นโหลดอยู่เปลี่ยนแปลงไปทำให้แหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงแบบนี้ไม่เหมาะที่จะใช้กับวงจรอิเล็กทรอนิกส์ที่ต้องการกระแสไฟฟ้าที่โหลดสูง นอกจากนั้นยังมีสัญญาณรบกวนสูงเพราะแรงดันไฟฟ้าที่ระลอกคลื่นที่ทางออกของแหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงจะสูงด้วย

วงจรที่ประกอบขึ้นด้วยอุปกรณ์อิเล็กทรอนิกส์การทำงานของวงจรอุปกรณ์อิเล็กทรอนิกส์จะต้องการกำลังไฟฟ้ากระแสตรงจ่ายให้กับวงจร และเพื่อให้วงจรอิเล็กทรอนิกส์ทำงานอย่างมีประสิทธิภาพ แหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงจะต้องมีการรักษาระดับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่จ่ายให้กับวงจรอิเล็กทรอนิกส์คงที่ตลอดเวลาไม่ว่าโหลดจะเปลี่ยนแปลงไปอย่างไร การรักษาระดับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกให้คงที่จะใช้วงจรเรกกูเลเตอร์ที่มีการป้อนกลับ (feedback) ภายในวงจรเป็นแบบลบ เพื่อป้องกันไม่ให้อุปกรณ์เรกกูเลเตอร์เกิดการออสซิลเลต (oscillate) ขึ้น ซึ่งจะเป็นผลให้อุปกรณ์เรกกูเลเตอร์ไม่มีเสถียรภาพในการทำงาน หลักการของการป้อนกลับแบบลบ แสดงดังรูปที่ 2.9



รูปที่ 2.9 แสดงวงจรป้อนกลับแบบลบ

การทำงานของวงจรป้อนกลับแบบลบรูปที่ 2.9

ให้

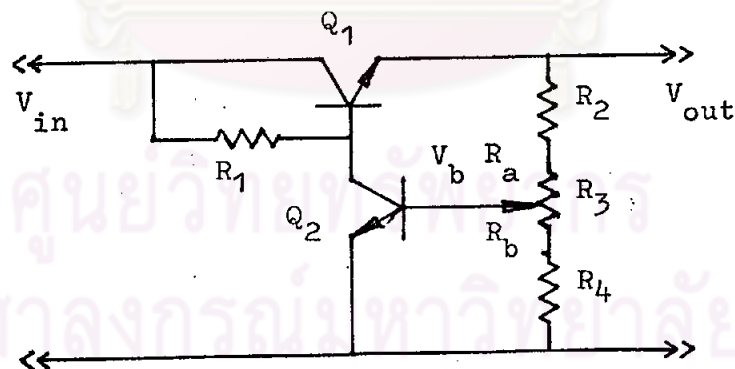
$$V_{out} = V_{in} - V_{out} A \dots\dots(2.7)$$

$$V_{out} + V_{out} A = V_{in}$$

$$V_{out} (1+A) = V_{in}$$

$$\frac{V_{out}}{V_{in}} = \frac{1}{1 + A} \dots\dots(2.8)$$

จากสมการ (2.8) A คือ กำลังขยาย และ เมื่อกำลังขยาย A สูงขึ้น อัตราส่วนของแรงดันไฟฟ้าที่ทางออกต่อแรงดันไฟฟ้าที่ทางเข้าต่ำลง ผลที่ได้จากสมการ (2.8) จะแสดงให้เห็นว่าวงจรป้อนกลับแบบลบจะไม่เกิดการออสซิลเลตขึ้นแม้ว่าจะใช้อัตราขยายของวงจรขยายสูงเพียงไร การรักษาระดับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกให้คงที่สามารถกระทำได้ด้วยวงจรเรกกูเลเตอร์แบบอนุกรมในรูปที่ 2.10



รูปที่ 2.10 แสดงวงจรเรกกูเลเตอร์แบบอนุกรม

การทำงานของรูปที่ 2.10

ทรานซิสเตอร์ Q₁ และ Q₂ เป็นทรานซิสเตอร์แบบ N-P-N ทำงานเป็นเรกกูเลเตอร์แบบอนุกรมโดยที่ทรานซิสเตอร์ Q₂ ควบคุมตัวต้านทาน R₂, R₃ และ R₄ เป็นวงจรป้อนกลับแบบลบ ซึ่งแรงดันไฟฟ้าที่ตกคร่อมตัวต้านทาน R₂, R₃ และ

R_4 ได้รับจากแรงดันไฟฟ้าที่ทางออก และแรงดันไฟฟ้าเปรียบเทียบจะได้รับจากแรงดันไฟฟ้าตกคร่อมตัวต้านทาน R_3 และ R_4

แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางเข้า และแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออก เป็นแรงดันไฟฟ้าบวก แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกจะถูกรักษาให้ระดับแรงดันไฟฟ้าคงที่ด้วยการทำงานของทรานซิสเตอร์ Q_2 ซึ่งทำหน้าที่เป็นตัวขับเบสทรานซิสเตอร์ Q_1 โดยที่ทรานซิสเตอร์ Q_1 เป็นทรานซิสเตอร์กำลัง และเป็นทางผ่านของกระแสของวงจรโดยทรานซิสเตอร์ Q_1 ทำหน้าที่เป็นตัวต้านทานที่มีการเปลี่ยนแปลงค่าความต้านทานได้ ความต้านทาน R ในทรานซิสเตอร์ Q_1 จะเปลี่ยนแปลงไปโดยทรานซิสเตอร์ Q_2 การทำงานของทรานซิสเตอร์ Q_1 และ Q_2 จะรักษาให้ระดับแรงดันไฟฟ้าที่ทางออกคงที่ตลอดเวลาใช้งาน และตัวต้านทาน R_3 จะเป็นแบบปรับค่าได้เพื่อปรับค่าให้ไคระดับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกได้ค่าตามความต้องการ

แรงดันไฟฟ้าเปรียบเทียบในวงจรรูปที่ 2.10 คือ

$$V_b = \frac{V_{out} (R_4 + R_b)}{R_2 + R_3 + R_4} \dots\dots (2.9)$$

และตัวต้านทาน R_1 จะทำหน้าที่เป็นโหลดให้กับทรานซิสเตอร์ Q_2 ซึ่งค่าความต้านทาน R_1 จะหาได้จาก

$$R_1 = \frac{V_{in} - (V_{out} + V_{BE}(Q_1))}{I_C(Q_2) + I_B(Q_1)} \dots\dots (2.10)$$

เรกกูเลเตอร์ในรูปที่ 2.10 จะรักษาระดับแรงดันไฟฟ้าที่ทางออกให้คงที่ตลอดเวลาแม้ว่ากระแสไฟฟ้าที่ไหลผ่านโหลดจะมีค่าจากค่าสูงสุดจนถึงค่ากระแสไฟฟ้าที่ไหลผ่านโหลดสูงสุด เรกกูเลชัน (regulation) ของวงจรเรกกูเลเตอร์อาจนิยามได้ดังนี้

$$\text{เรกกูเลชัน} = \frac{\text{แรงดันไฟฟ้าขณะไม่มีโหลด} - \text{แรงดันไฟฟ้าที่โหลดสูงสุด}}{\text{แรงดันไฟฟ้าที่โหลดสูงสุด}} \dots\dots (2.11)$$

และเมื่อคิดเป็นส่วนร้อยจะได้

$$VR = \frac{VNL - VFL}{VFL} \times 100 \quad \dots\dots (2.12)$$

โดยที่ VNL คือ แรงดันไฟฟ้าขณะไม่มีโหลด

VFL คือ แรงดันไฟฟ้าที่โหลดสูงสุด

จากสมการ (2.11) วงจรเรกกูเลเตอร์ที่ดีแท้จริง (ideal) เรกกูเลชันจะมีค่าเป็นศูนย์ แต่ในเรกกูเลเตอร์แบบอนุกรมดังรูปที่ 2.10 จะเกิดการสูญเสียสูงที่ตัวทรานซิสเตอร์กำลังซึ่งเป็นผลเนื่องมาจากแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางเข้ากับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกจะมีความแตกต่างกันมากที่ตัวทรานซิสเตอร์กำลัง Q_1 เป็นเหตุให้ประสิทธิภาพของวงจรเรกกูเลเตอร์ต่ำลง ประสิทธิภาพของวงจรเรกกูเลเตอร์มีนิยามดังนี้

$$\text{ประสิทธิภาพของวงจรเรกกูเลเตอร์} = \frac{\text{แรงดันไฟฟ้าที่ทางออก}}{\text{แรงดันไฟฟ้าที่ทางเข้า}} \times 100$$

..... (2.13)

ตามปกติจะกำหนดให้แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางเข้าต่อแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกมีสัดส่วนประมาณ 3 : 2 เพื่อต้องการให้ไคร้เรกกูเลชันที่ดี ดังนั้นจากสมการ (2.13) จะพบว่าประสิทธิภาพของวงจรเรกกูเลเตอร์แบบอนุกรมจะเท่ากับ 67 เปอร์เซ็นต์

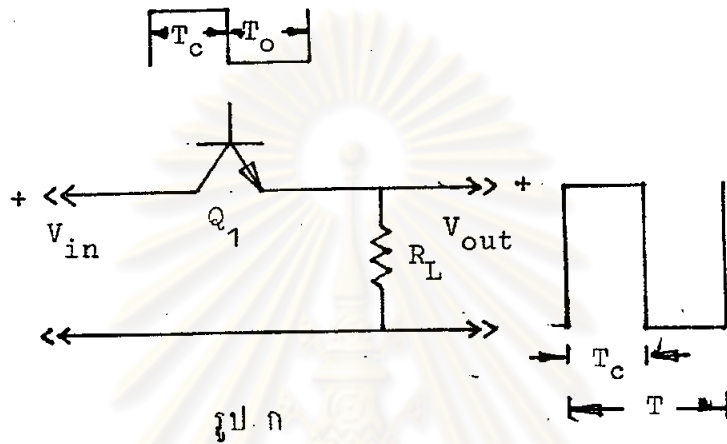
ผลเสียจากการใช้เรกกูเลเตอร์แบบอนุกรม

แหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงที่ใช้วงจรรักษาระดับแรงดันไฟฟ้าที่ทางออกให้คงที่โดยใช้เรกกูเลเตอร์แบบอนุกรมจะเกิดการสูญเสียกำลังไฟฟ้าในทรานซิสเตอร์กำลังตลอดเวลา กำลังไฟฟ้าที่สูญเสียดังกล่าวจะสูงขึ้นตามโหลดทำให้ทรานซิสเตอร์กำลังที่ใช้เป็นเรกกูเลเตอร์ร้อนจัดจนต้องมีการระบายความร้อนจากตัวทรานซิสเตอร์ ข้อจำกัดอีกประการหนึ่งคือ ในกรณีที่แหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้าต้องจ่ายกำลังสูงให้กับโหลด กระแสที่ทางออกจะสูงมาก กระแสดังกล่าวจะผ่านทรานซิสเตอร์กำลังที่ต่อแบบอนุกรมและเกินขนาดกระแสสูงสุดที่ตัวทรานซิสเตอร์กำลังจะให้อ่านได้ ในกรณีดังกล่าวจะต้องใช้ทรานซิสเตอร์กำลังที่ทนทานหลาย ๆ ตัวทำให้เกิดความสิ้น

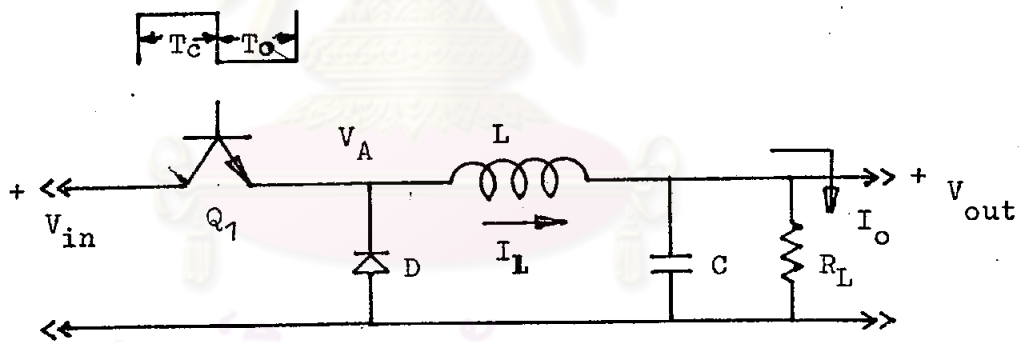
เปลี่ยน และวงจรที่ใช้คอนข้างฉัษซ้อน คุณภาพในการรักษาระดับแรงดันไฟฟ้าจะต่ำลงกว่า

(1,2,5,6,10)

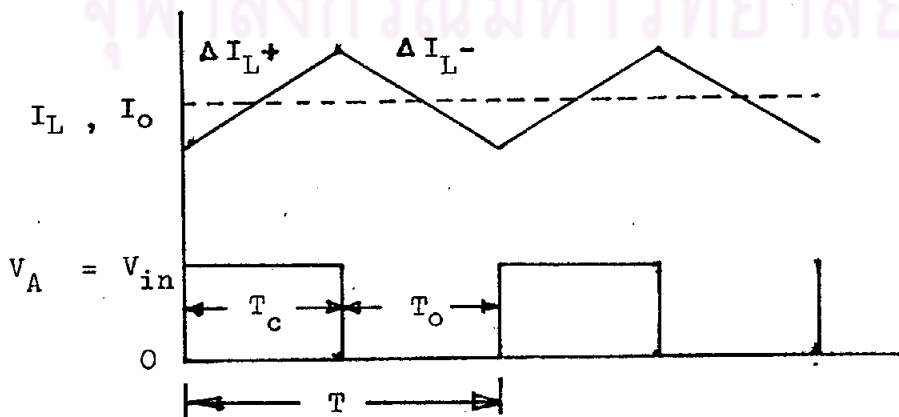
2.2 แหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้าแบบสวิตชิง



รูป ก



รูป ข



รูป ค

รูปที่ 2.11 ก แสดงวงจรจ่ายกำลังไฟฟ้าแบบสวิตชิง
 ข แสดงวงจรสวิตชิงที่มีวงจรถูกเปิด
 ค แสดงรูปคลื่นแรงดันไฟฟ้าที่จุด V_A และ รูปคลื่นกระแสไฟฟ้าที่ตัวเหนี่ยวนำ L

การทำงานของรูปที่ 2.11 ก

แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกจะถูกควบคุมโดยการทำงานของทรานซิสเตอร์ Q_1 ซึ่งเป็นแบบ N-P-N ถึงแม้ว่าทรานซิสเตอร์ Q_1 จะต่ออนุกรมกับวงจรถูกเปิดทำหน้าที่เป็นทางผ่านของกระแสไฟฟ้า I_L ที่ไหลจากทางเข้าไปยังทางออกเพื่อจ่ายกำลังไฟฟ้าให้กับโหลดก็ตาม การสูญเสียที่เกิดขึ้นในทรานซิสเตอร์ Q_1 จะต่ำเนื่องจากทรานซิสเตอร์ Q_1 ทำงานเป็นแบบสวิตช์คือ ปิด (close) กับเปิด (open) การทำงานของทรานซิสเตอร์ Q_1 ถูกควบคุมโดยสัญญาณพัลส์สี่เหลี่ยม (rectangular) ที่ขั้วเบสทรานซิสเตอร์ Q_1 ให้นำกระแสในช่วงเวลานี้คือ T_C ทำให้แรงดันไฟฟ้าตกคร่อมคอลเลกเตอร์และอิมิตเตอร์ของทรานซิสเตอร์เท่ากับศูนย์ดังนั้นแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางเข้าจะปรากฏตกคร่อมตัวต้านทาน R_L สูงสุด นั่นคือแรงดันไฟฟ้าที่ทางออกจะใกล้เคียงกับแรงดันไฟฟ้าที่ทางเข้า และเมื่อช่วงเวลา T_O ของพัลส์สี่เหลี่ยมปรากฏที่เบสของทรานซิสเตอร์ Q_1 ทรานซิสเตอร์ Q_1 จะไม่นำกระแส แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ตกคร่อมตัวต้านทาน R_L จะเป็นศูนย์แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ปรากฏที่ทางออกจะมีเฟส (phase) เช่นเดียวกับสัญญาณสี่เหลี่ยมที่ขั้วเบสทรานซิสเตอร์ Q_1 แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกถูกกำหนดโดย

$$\text{แรงดันไฟฟ้าที่ทางออก (} V_{out} \text{)} = \frac{V_{in} T_C}{T} \dots (2.14)$$

เมื่อ

T คือ คาบเวลาของพัลส์สี่เหลี่ยมในการสวิตช์ ปิด -

เปิด

V_{in} คือ แรงดันไฟฟ้าที่ทางเข้า

T_C คือ เวลาที่ทรานซิสเตอร์นำกระแส

จากสมการ (2.14) แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกถูกกำหนดได้

โดยการปรับความกว้างของพัลส์สี่เหลี่ยมที่ช่วงเวลา T_C นั่นคือ ถ้าช่วงเวลา T_C กว้างมากขึ้นแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกจะสูงขึ้น เนื่องจากทรานซิสเตอร์ Q_1 นำกระแสเพิ่มขึ้นขณะที่นำกระแสแรงดันไฟฟ้าตกคร่อมที่ทรานซิสเตอร์ Q_1 ค่าคือแรงดันไฟฟ้าระหว่างคอลเล็กเตอร์และอิมิตเตอร์ของทรานซิสเตอร์ Q_1 ซึ่งเป็นค่าคุณสมบัติเฉพาะตัวของทรานซิสเตอร์ที่ทำหน้าที่เป็นสวิทช์ แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกจะเป็นพัลส์ซึ่งยังไม่สามารถจ่ายให้กับวงจรอิเล็กทรอนิกส์ได้เนื่องจากความไม่ราบเรียบยังคงมีค่าสูงเกินไป

การทำงานของวงจรในรูปที่ 2.11 ข

ทรานซิสเตอร์ Q_1 เป็นแบบ N-P-N ทำงานเป็นแบบสวิทช์ ปิด กับ เปิด การทำงานของทรานซิสเตอร์ Q_1 ถูกควบคุมได้โดยสัญญาณพัลส์สี่เหลี่ยมที่เข้าขั้วเบสคือ ช่วงเวลา T_C และ ที่ช่วงเวลา T_0 เมื่อช่วงเวลา T_C ปรากฏที่เบสของทรานซิสเตอร์ Q_1 ทรานซิสเตอร์ Q_1 จะนำกระแส กระแส I_L จะไหลจากทางเข้าสู่ทางออกโดยผ่านตัวทรานซิสเตอร์ Q_1 ผ่านตัวเหนี่ยวนำ L และประจุกระแสที่ตัวเก็บประจุ C ซึ่งตัวเก็บประจุ C จะประจุกระแสจนถึงค่าแรงดันไฟฟ้าสูงสุดที่ปรากฏที่ทางออกของวงจรคือ จุด V_A ซึ่งถ้าแรงดันไฟฟ้าตกคร่อมที่ตัวทรานซิสเตอร์ระหว่างคอลเล็กเตอร์กับอิมิตเตอร์ค่าคือ ให้มีแรงดันไฟฟ้าตกคร่อมเท่ากับศูนย์ แรงดันไฟฟ้าที่ทางออกของวงจรจะเท่ากับแรงดันไฟฟ้าที่ทางเข้าของวงจร และจะมีกระแสส่วนหนึ่งไหลผ่านตัวต้านทาน R_L ซึ่งถือเป็นโหลดอยู่ ขณะที่ทรานซิสเตอร์ Q_1 นำกระแส ไคโอด D จะได้รับแรงดันไฟฟ้าย้อนกลับ ซึ่งทำให้ไคโอด D ไม่นำกระแส เมื่อเวลา T_0 ปรากฏที่เบสของทรานซิสเตอร์ Q_1 ทรานซิสเตอร์ Q_1 จะหยุดนำกระแสสนามแม่เหล็กที่เกิดขึ้นที่ตัวเหนี่ยวนำ L จะยุบตัวลงทำให้เกิดการเหนี่ยวนำไฟฟ้าขึ้นที่ตัวเหนี่ยวนำ L แรงดันไฟฟ้าที่เกิดจากการเหนี่ยวนำของ L นี้จะทำให้ไคโอด D ได้รับแรงดันไฟฟ้าไบแอสตามไคโอด D นำกระแส กระแสที่เกิดจากตัวเหนี่ยวนำ L จะประจุกระแสให้กับตัวเก็บประจุ C ต่อไปทำให้แรงดันไฟฟ้าที่จุด V_A ราบเรียบโดยตัวเหนี่ยวนำ L และตัวเก็บประจุ C ทำหน้าที่คล้ายวงจรฟิลเตอร์ทำให้แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกสามารถลดลงต่ำกว่าแรงดันไฟฟ้ากระแส

แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกสามารถลดลงต่ำกว่าแรงดันไฟฟ้ากระแส

แสดรงที่ทางเข้าได้โดยการเปลี่ยนแปลงความกว้างของพัลส์ที่ขั้วเบสของทรานซิสเตอร์ Q_1 ซึ่งแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกจะกำหนดไว้คงสมการ (2.14) และจากการทำงานของทรานซิสเตอร์ Q_1 ซึ่งทำงานเป็นแบบสวิทช์ ปิก - เปิก การสูญเสียในควัทรานซิสเตอร์ Q_1 จะต่ำเนื่องจากการสูญเสียที่เกิดขึ้นในควัทรานซิสเตอร์จะเกิดในช่วงเวลาที่ทรานซิสเตอร์ Q_1 นำกระแสเท่านั้น

ขณะที่ทรานซิสเตอร์ Q_1 นำกระแส กระแสไฟฟ้าที่ทางเข้า I_n เฉลี่ยคือ $I_o (T_c / T)$ เมื่อ I_o คือ กระแสไฟฟ้าที่ทางออก กำลังไฟฟ้าที่ทางเข้าของแหล่งจ่ายไฟฟ้ากระแสตรงคือ

$$P_{in} = \frac{V_{in} I_o T_c}{T} \dots\dots (2.15)$$

และแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกจะไว้คงสมการ (2.14) คือ

$$V_o = \frac{V_{in} T_c}{T}$$

และกำลังไฟฟ้าที่ทางออกของแหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงคือ

$$P_{out} = \frac{V_{in} T_c I_o}{T} \dots\dots (2.16)$$

เพราะฉะนั้น ประสิทธิภาพของวงจร = $\frac{P_{out}}{P_{in}}$

$$\dots\dots(2.17)$$

$$= \frac{V_{in} T_c I_o / T}{V_{in} T_c I_o / T}$$

$$= 1$$

ผลจากสมการ (2.17) แสดงให้เห็นว่าประสิทธิภาพของแหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงจะไม่ขึ้นอยู่กับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางเข้ากับแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออก

จากสมการ (2.14) แรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกจะถูกกำหนดไว้ได้โดยการเลือกอัตราส่วนของ T_c / T และถึงแม้ว่าแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางออกจะมีระดับแรงดันไฟฟ้าแตกต่างไปจากแรงดันไฟฟ้ากระแสตรงที่ทางเข้าก็ตาม

การสูญเสียที่เกิดขึ้นกับทรานซิสเตอร์ Q_1 ที่ค่อนุกรมกับวงจรเพื่อเป็นทางผ่านของกระแสไฟฟ้าจะเกิดการสูญเสียขึ้นในขณะที่ทรานซิสเตอร์ Q_1 นำกระแสเท่านั้น การสูญเสียที่เกิดขึ้นในทรานซิสเตอร์ Q_1 ขณะนำกระแสไฟฟ้าคือ

$$P_{Q \text{ Loss}} = V_{CE} \times I \quad \dots\dots (2.18)$$

เมื่อ

$P_{Q \text{ Loss}}$ คือ กำลังที่สูญเสียในทรานซิสเตอร์

V_{CE} คือ แรงดันไฟฟ้าตกคร่อมคอลเลกเตอร์ - อิมิตเตอร์

ของทรานซิสเตอร์ขณะนำกระแส

I คือ กระแสไฟฟ้าตรง

และขณะที่ทรานซิสเตอร์ Q_1 ไม่นำกระแส ไคโอด D จะนำกระแส ซึ่งกำลังที่สูญเสียที่เกิดขึ้นในตัวไคโอด D ขณะนำกระแสคือ

$$P_{D \text{ Loss}} = I_D V_D \quad \dots\dots (2.19)$$

เมื่อ

$P_{D \text{ Loss}}$ คือ กำลังสูญเสียที่ตัวไคโอด

I_D คือ กระแสไฟฟ้าตรงที่ไหลผ่านตัวไคโอด

V_D คือ แรงดันไฟฟ้าตกคร่อมตัวไคโอดขณะนำกระแส

ดังนั้นประสิทธิภาพของแหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงแบบสวิตชิ่งคือ จากสมการ (2.17)

$$\text{ประสิทธิภาพ} = \frac{P_{out}}{P_{in}}$$

เมื่อ

$$P_{in} = P_{out} + P_{Loss}$$

ดังนั้น

$$\text{ประสิทธิภาพ} = \frac{P_{out}}{P_{out} + P_{Loss}}$$

$$= \frac{V_o I_o}{V_o I_o + V_{CE} I_o + V_D I_D} \dots\dots(2.20)$$

จากสมการ (2.20)

ประสิทธิภาพของแหล่งจ่ายกำลังไฟฟ้ากระแสตรงแบบสวิตช์ซึ่งจะตกลงตามการสูญเสียที่เกิดขึ้นในทรานซิสเตอร์ Q_1 และ ในตัวไดโอด D ทั้งที่ได้กล่าวแล้ว การสูญเสียที่เกิดขึ้นในทรานซิสเตอร์ Q_1 จะเกิดขึ้นในขณะที่ทรานซิสเตอร์ Q_1 นำกระแส ซึ่งการนำกระแสของทรานซิสเตอร์ Q_1 จะเกิดขึ้นในสภาพของการอิ่มตัว (Saturation) และจะมีแรงดันไฟฟ้าตกคร่อมคอลเลกเตอร์ - อิมิตเตอร์ทรานซิสเตอร์ Q_1 ประมาณ 0.1 โวลต์ และการสูญเสียที่เกิดขึ้นในตัวไดโอด D จะเกิดขึ้นในขณะที่ไดโอด D นำกระแสโดยที่มีแรงดันไฟฟ้าตกคร่อมตัวไดโอดขณะนำกระแสประมาณ 0.6 โวลต์ เมื่อไดโอด D เป็นแบบซิลิคอน (silicon) ทั้งนี้การสูญเสียในเรกทูลีเตอร์แบบสวิตช์ซึ่งจึงน้อยกว่าการสูญเสียที่เกิดขึ้นในเรกทูลีเตอร์แบบอนุกรมขณะที่เรกทูลีเตอร์แบบสวิตช์ซึ่งสามารถจ่ายกำลังไฟฟ้าได้สูงกว่ามาก

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย