# ภาควิชาวิศวกรรมคอมพิวเตอร์ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยขอนแก่น

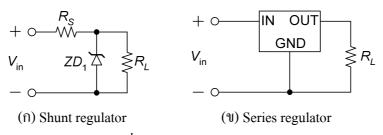
#### AEL-03 วงจรควบคุมแรงดันอย่างง่าย

# วัตถุประสงค์ของการทดลอง

- 1. ศึกษากุณสมบัติของซีเนอร์ใดโอดและ IC ที่ทำหน้าที่เป็นซีเนอร์diode
- 2. ศึกษาวงจรควบคุมแรงคันแบบ shunt
- 3. ศึกษาวงจรควบคุมแรงคันแบบ series

วงจรอิเล็กทรอนิคส์โดยทั่วไป จะไวต่อแรงดันกระเพื่อมจากแหล่งจ่ายไฟตรงที่ไม่เรียบ. บางวงจร ต้องการแรงดันจากแหล่งจ่ายไฟที่มีค่าในช่วงที่กำหนดให้ช่วงหนึ่ง จึงจะทำงานได้ถูกต้อง. วงจรควบคุม แรงดัน (voltage regulator) จึงเป็นวงจรพื้นฐานวงจรหนึ่งที่วงจรอิเล็กทรอนิคส์ที่ดีจะต้องมี โดยเฉพาะอย่าง ยิ่งวงจรแบบ digital electronics ซึ่งมีมาตรฐานกำหนดช่วงแรงดันของแหล่งจ่ายไฟ. ถ้าแรงดันของ แหล่งจ่ายไฟไม่อยู่ในช่วงที่กำหนด การทำงานของวงจรอาจผิดพลาด หรือเกิดความเสียหายแก่วงจรด้วย. แม้วงจรแบบ analog electronics ที่ต่ออยู่กับแหล่งจ่ายไฟที่ไม่เรียบ ก็อาจจะมีสัญญาณที่ไม่เรียบจาก แหล่งจ่ายไฟปรากฏที่เอาท์พุทของวงจรได้ เช่น เสียงฮัมจากลำโพง เป็นต้น.

วงจรควบคุมแรงดันชนิดที่มีการทำงานเป็นเชิงเส้น สามารถแบ่งออกได้เป็น 2 ประเภทคือ shunt regulator และ series regulator. รูปที่ 3.1 ก แสดงวงจรควบคุมแรงดันแบบ shunt ซึ่งใช้ซีเนอร์ไดโอด $ZD_1$  ต่อขนานเข้ากับโหลด  $R_L$  และทั้งหมดนี้จะต่ออนุกรมเข้ากับความต้านทาน  $R_S$ . วงจรควบคุมแรงดันแบบนี้ เหมาะสำหรับโหลดที่กินกระแสน้อย เพราะจะมีกระแสไหลเข้าวงจรประมาณคงที่ ไม่ขึ้นกับกระแสของโหลด(ถ้ากระแสของโหลดไม่มากเกินไป). รูปที่ 3.1 ข แสดงวงจรควบคุมแรงดันแบบ series ที่เป็น IC 3 ขา (three-terminal regulator) ซึ่งจะมีกระแสไหลเข้าวงจรมากหรือน้อย ขึ้นอยู่กับกระแสของโหลด. วงจรภายในของ IC ประเภทนี้ มักมีการใช้วงจรซีเนอร์ไดโอดเพื่อกำหนดแรงดันอ้างอิงด้วย.

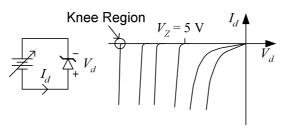


รูปที่ 3.1 วงจรควบคุมแรงคัน.

วงจรควบคุมแรงดันอีกชนิดหนึ่งมีการทำงานแบบ switching คือ เป็นสวิทช์ปิด/เปิดทำงานที่ความถื่ สูงประมาณมากกว่า 20 kHz ขึ้นไป เพื่อไม่ให้มนุษย์ได้ยินเสียงครางของอุปกรณ์. วงจรประเภทนี้มี ประสิทธิภาพในการทำงานสูงและมีขนาดเล็กกว่าวงจรประเภทเชิงเส้นมาก. วงจร switching มีความ ซับซ้อนและมีเนื้อหาเพียงพอเป็นอีกวิชาหนึ่งได้ จึงไม่ขอกล่าวในที่นี้.

# 3.1. คุณสมบัติพื้นฐานของซีเนอร์ Diode

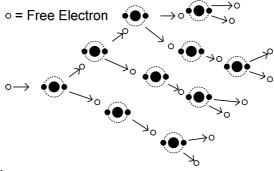
เมื่อใดโอดได้รับแรงดันทางด้าน reversed สูงพอ จะเกิด breakdown ซึ่งจะมีกระแสไหลในทิศ reversed ดังแสดงในรูปที่ 3.2.



รูปที่ 3.2 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างกระแสและแรงคันของซีเนอร์diode ขนาดแรงคันต่างๆ.

ซีเนอร์ ใคโอคที่มีแรงคัน breakdown ( $V_Z$ ) น้อยกว่า 5 V เส้นกราฟจะ ไม่ชันเท่ากับซีเนอร์ ใคโอคที่มี  $V_Z$  สูงกว่านั้น. แรงคัน  $V_Z$  มีตั้งแต่ 1.8 V ถึง 200 V และมีขนาดให้เลือกตั้งแต่ 500 mW ถึง 5 W. ซีเนอร์ ใคโอคบางเบอร์ถูกออกแบบให้ใช้กำเนิดแรงคันอ้างอิง (reference voltage) ได้ โดย  $V_Z$  ของซีเนอร์เหล่านี้จะ มีการเปลี่ยนแปลงกับอุณหภูมิน้อยกว่าในช่วงตั้งแต่ 0.01 %/°C ถึง 0.0005 %/°C.

กระบวนที่ทำให้เกิด breakdown ในซีเนอร์ ใด โอดมี 2 อย่างคือ แบบ tunneling และแบบ avalanche. สำหรับซีเนอร์ที่มี  $V_Z$  สูงกว่า 5 V เมื่ออิเล็กตรอนอิสระที่เกิดจากความร้อนอยู่ในสนามไฟฟ้าขณะ reversed bias ซึ่งมีความเข้มสูงพอ จะทำให้มีความเร็วเพียงพอที่จะ ไปชนอิเล็กตรอนตัวอื่นให้หลุดจาก valence band ของอะตอม. อิเล็กตรอนที่หลุดออกมาเป็นอิเล็กตรอนอิสระจะเพิ่มจำนวนขึ้น และเมื่ออยู่ในสนามไฟฟ้ากี้ จะมีความเร็วสูงพอที่จะไปชนอิเล็กตรอนตัวอื่นใน valence band ให้หลุดออกมามากขึ้นไปอีกดังแสดงใน รูปที่ 3.3. อิเล็กตรอนที่หลุดออกมาจะทำให้กระแสไหลมากขึ้น และเกิดความร้อนสูงขึ้นด้วย ซึ่งก็ยิ่งทำให้ อิเล็กตรอนที่หลุดออกจาก valence band เนื่องจากความร้อนมีจำนวนมากขึ้นไปอีก. อิเล็กตรอนอิสระซึ่งมี ทั้งแบบที่ถูกชนแล้วหลุดออกมาและแบบหลุดออกมาเนื่องจากความร้อน จะมีจำนวนเพิ่มขึ้นเป็นทวีคูณ. กระบวนการนี้จึงถูกเรียกว่า avalanche.



รูปที่ 3.3 การเกิดอิเล็กตรอนอิสระแบบทวีคูณจากการชน.

ซีเนอร์ไดโอดที่มี  $V_Z$  ต่ำกว่า 5 V การ breakdown จะเป็นแบบ tunneling ซึ่งได้ถูกอธิบายโดย Dr. Clarence Melvin Zener. ที่แรงดันต่ำ ปรากฏการณ์แบบ avalanche จะไม่เกิดขึ้น เพราะอิเล็กตรอนมี

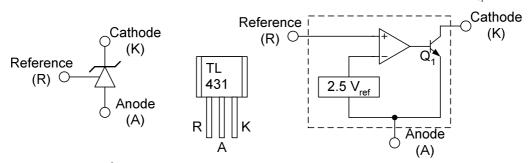
ความเร็วไม่สูงพอที่จะทำให้เกิดการชน แล้วจำนวนอิเล็กตรอนอิสระจะเพิ่มแบบทวีคูณ แต่ก็ยังมีกระแส ใหลได้ ซึ่งสามารถอธิบายได้ดังต่อไปนี้. ในบริเวณที่เป็น depletion region เป็นบริเวณที่ปลอด carriers. บริเวณนี้บางมาก เมื่อให้แรงดันทางด้าน reversed จะทำให้เกิดความเข้มของสนามไฟฟ้าสูงมาก และทำให้ เกิดปรากฏการณ์ที่ทำให้อิเล็กตรอนทะลวง depletion region จากด้านหนึ่งไปปรากฏอีกด้านหนึ่งได้ (tunneling) จึงทำให้เกิด breakdown ที่แรงดันต่ำ.

การใช้งานซีเนอร์ไดโอดให้หลีกเลี่ยงช่วง knee regions เพราะ เป็นช่วงที่กระแสจะเริ่มไหล จึงมีค่า ความต้านทานสมมูลย์ภายในสูง. นอกจากนี้ช่วง knee regions จะไม่ต่อเนื่องเป็นกราฟที่เรียบ ทั้งนี้เนื่องจาก บางส่วนของ depletion zone มีกระแสไหล ในขณะที่ส่วนอื่นๆของบริเวณนี้ยังไม่นำกระแส. การใช้งาน ในช่วง knee region นี้ จะทำให้เกิดสัญญาณรบกวนได้.

### 3.2. วงจรควบคุมแรงดันโดยใช้ TL431

TL431 เป็นวงจรอิเล็กทรอนิกส์ที่ถูกออกแบบให้ทำงานเป็นซีเนอร์ไดโอดซึ่งให้  $V_Z$  ต่ำประมาณ 2.5 V และมีเส้นกราฟความสัมพันธ์ระหว่างกระแสและแรงดันชั้นกว่าซีเนอร์ไดโอดจริงอีกด้วย. ค่า dynamic resistance ของ TL431 มีค่าเท่ากับ 0.22  $\Omega$  ซึ่งน้อยกว่า dynamic resistance ของซีเนอร์ไดโอดจริงด้วย. เรา สามารถกำหนดให้แรงดัน breakdown สูงขึ้นมากกว่า 2.5 V จนถึง 36 V โดยการต่อวงจร voltage divider ซึ่ง ประกอบด้วยตัวต้านทาน 2 ตัวเพิ่มเข้าไป.

TL431 เป็น IC ที่ต้องการอย่างน้อย 3 ขา คือ ขาที่ทำหน้าที่เป็น anode และ cathode ของซีเนอร์ ใดโอดและขาควบคุมแรงดัน  $V_Z$ . TL431 มีตัวถึงให้เลือกเป็นแบบทรานซิสเตอร์ 3 ขา หรือเป็นแบบ IC 8 ขา. รูปที่ 3.4 แสดงวงจรภายใน TL431 ซึ่งประกอบด้วย วงจรแรงดันอ้างอิง 2.5 V, วงจร op-amp ซึ่งขยาย ส่วนที่ต่างกันระหว่างแรงดันอ้างอิงกับแรงดันที่ขา reference (R) เพื่อไปขับทรานซิสเตอร์  $Q_1$ .

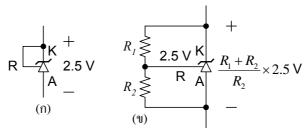


รูปที่ 3.4 สัญลักษณ์, ขาอุปกรณ์ และ block diagram ของ TL431.

การต่อ TL431 เพื่อให้ได้  $V_Z$  เท่ากับ 2.5 V ได้แสดงไว้ในรูปที่ 3.5 ก. ถ้าต่อวงจรในรูปที่ 3.5 ข TL431 จะมี  $V_Z$  ที่สูงขึ้น ตามอัตราส่วนของแรงดันที่ถูกแบ่งลงมา เพื่อเทียบกับแรงดันอ้างอิง 2.5 V.

ถ้าแรงคันขา R ของ TL431 สูงกว่า 2.5 V วงจร op-amp จะจ่ายกระแสเข้าที่ขา base ของ  $Q_1$  ทำให้มี กระแสไหลเข้าที่ขา collector ของ  $Q_1$  ในทำนองเคียวกับกระแสที่ไหลเข้าขา cathode ของซีเนอร์ไคโอคและ จะทำให้แรงคันระหว่างขา cathode และขา anode ลคลง. ในทางกลับกัน ถ้าแรงคันขา R ของ TL431 ค่ำกว่า 2.5 V วงจร op-amp จะจ่ายกระแสเข้าที่ขา base ของ  $Q_1$  ลคลง ทำให้มีกระแสไหลเข้าที่ขา collector ของ  $Q_1$ 

น้อยลง และจะทำให้แรงดันระหว่างขา cathode และขา anode เพิ่มขึ้น. ดังนั้น วงจรภายในตัว TL431 จะ พยายามรักษาให้แรงดันที่ขา R ประมาณเท่ากับ 2.5 V โดยการควบคุมกระแสที่ใหลผ่านทรานซิสเตอร์  $Q_1$ .



รูปที่ 3.5 ตัวอย่างวงจรใช้งาน TL431 เบื้องต้น.

# 3.3. วงจรควบคุมแรงดันคงที่ที่เป็น IC 3 ขา

วงจรควบคุมแรงดันคงที่ที่เป็น IC 3 ขานั้น มีการใช้งานที่ง่ายมาก ดังแสดงในรูปที่ 3.6. เพียงแต่ เลือก IC ที่ให้แรงดันเอาท์พุทที่ต้องการ และเลือกขนาดของ IC ให้เหมาะสมกับกระแสที่ต้องจ่ายให้กับ โหลด ก็สามารถใช้งานได้เลย. แรงดันเอาท์พุทของ IC แบบนี้ มีให้เลือกหลายค่า เช่น 5, 8, 9, 10, 12, 15, 24 V และมีให้เลือกทั้งทางด้านไฟบวกและลบ. ตัวอย่างเบอร์ IC ได้แสดงไว้ในตารางที่ 3.1.

ถ้ากำลังงานสูญเสียในตัว IC มีมาก ต้องติดแผ่นระบายความร้อนด้วย. IC เหล่านี้มีวงจรป้องกันการ ลัดวงจรอยู่ภายใน. ถ้าเกิดการลัดวงจร กระแสลัดวงจรจะถูกจำกัดไว้ที่ค่าค่าหนึ่ง ตามรายละเอียดของผู้ผลิต. ถึงแม้ว่ากระแสลัดวงจรจะถูกจำกัดไว้ ความร้อนที่เกิดขึ้นในตัว IC จะสูงมากได้ และเพื่อป้องกันความ เสียหาย วงจรจะหยุดทำงานเมื่ออุณหภูมิสูงถึงระดับหนึ่ง (thermal shutdown). แรงดันอินพุทจะต้องสูงกว่า แรงดันเอาท์พุทอย่างน้อย 3 V และจะต้องไม่เกินแรงดันอินพุทสูงสุดที่ IC จะทนได้.

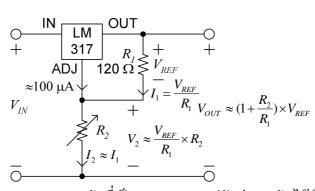
ตารางที่ 3.1 ตัวอย่างเบอร์ IC ควบคุมแรงคันคงที่.

แรงคันด้านบวก	แรงคันด้านลบ
7800 series, LM323 series, LM330 series,	7900 series, LM345 series, LM320 series
LM340, LM341 และ LM342 series,	
LM2930 และ LM2931 series	

### 3.4. วงจรควบคุมแรงดันแบบปรับค่าได้ที่เป็น IC 3 ขา

วงจรควบคุมแรงคันบางเบอร์ถูกออกแบบให้สามารถปรับค่าแรงคันได้ โดยการต่อตัวต้านทานเพียง สองตัวเพิ่มเข้าไปคังแสดงในรูปที่ 3.7. โดยทั่วไปจะเลือกค่า  $R_I$  ให้มีกระแสไหลออกจากเอาท์พุทของวงจร ควบคุมแรงคันอย่างน้อยประมาณเท่ากับกระแสโหลดต่ำสุดที่จะต้องไหล ซึ่งมีค่าประมาณ  $10~\mathrm{mA}$ . กระแส  $I_I$  ที่ไหลผ่าน  $R_I$  จะไหลไปรวมกับกระแสที่ไหลออกมาจากขา ADJ ของ IC เป็นกระแส  $I_2$  ไหลผ่าน  $R_2$ .

เนื่องจาก IC ถูกออกแบบให้มีกระแสไหลออกจากขา ADJ ค่อนข้างต่ำประมาณ  $100~\mu\mathrm{A}~(<< I_I)$ . ดังนั้น  $I_2$  จึงประมาณเท่ากับ  $I_I$ .



รูปที่ 3.7 วงจรควบคุมแรงคันที่เป็น IC 3 ขาแบบปรับค่าแรงคันใค้ ใช้ LM317.

แรงคันเอาท์พุท  $V_{OUT}$  สามารถคำนวณได้จากผลบวกของ  $V_{REF}$  และ  $V_2$ . ดังนั้น ถ้าเราเปลี่ยนค่า  $R_2$  ค่า  $V_{OUT}$  จะเปลี่ยนตามด้วย. ค่า  $V_{OUT}$  ต่ำสุด เมื่อ  $R_2$  เท่ากับศูนย์โอห์ม เท่ากับ  $V_{REF}$ .  $V_{IN}$  ที่เหมาะสมจะต้องมากกว่า  $V_{OUT}$  สูงสุดอีกประมาณ 3 V.

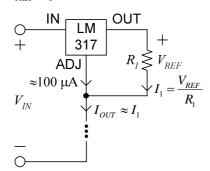
ตัวอย่างเบอร์ IC ควบคุมแรงคันแบบปรับค่าแรงคันได้นี้ ได้แสดงไว้ในตารางที่ 3.3. เบอร์ IC ทางด้านไฟบวก จะมีให้เลือกหลายระดับกระแส มากกว่าทางไฟลบ.

ตารางที่ 3.3 ตัวอย่างเบอร์ IC ควบคุมแรงคันแบบปรับค่าแรงคันได้.

แรงคันด้านบวก	แรงคันด้านลบ	
LM317, LM338, LM350, LM396	LM337	

#### 3.5. วงจรจ่ายกระแสคงที่

เราสามารถคัดแปลงวงจรควบคุมแรงคันที่เป็น IC 3 ขา ให้เป็นวงจรจ่ายกระแสได้ คังแสดงในรูปที่ 3.8. ค่ากระแสเอาท์พุทจะขึ้นอยู่กับ  $V_{REF}/R_I$ .



รูปที่ 3.8 วงจรจ่ายกระแสคงที่โดยใช้ LM317.

### 3.6. ตัวบ่งชี้คุณภาพการควบคุมแรงดัน

วงจรควบคุมแรงดันที่ดี จะต้องให้แรงดันที่ไม่ขึ้นอยู่กับกระแสของโหลด ไม่ว่าโหลดจะดึงกระแส มากเท่าใด วงจรควบคุมแรงดันที่ดีจะต้องรักษาระดับแรงดันไว้ได้เท่าเดิม. ในทางปฏิบัติ กระแสโหลดที่ เพิ่มขึ้น มักจะทำให้แรงดันเอาท์พุทของวงจรควบคุมแรงดันลดลงเล็กน้อย เสมือนว่าวงจรควบคุมแรงดันมี ความต้านทานภายในขนาดเล็กต่ออนุกรมอยู่. ถ้าเป็นวงจรควบคุมแรงคันในอุดมคติ ความต้านทานภายใน จะเท่ากับศูนย์.

ตัวบ่งชี้คุณภาพการรักษาระดับแรงดัน ว่าขึ้นอยู่กับกระแสของโหลดมากหรือน้อย เรียกว่า load regulation ซึ่งหาได้จาก

load regulation = 
$$V_{NL} - V_{FL}$$
 V

หรือ

% load regulation = 
$$\frac{(V_{NL} - V_{FL}) \times 100}{V_{FL}}$$

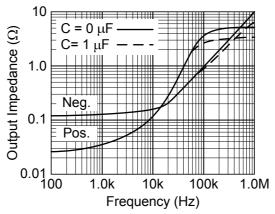
โดยที่  $V_{NL}$  คือ แรงดันขณะที่กระแสโหลดเป็นศูนย์ และ  $V_{FL}$  คือ แรงดันขณะที่กระแสโหลดใหล ตามพิกัดของแหล่งจ่ายไฟ. นอกจากนี้ การหาความด้านทานภายในของวงจรควบคุมแรงดัน จะเป็นอีกวิธี หนึ่งในการวัดคุณภาพของแหล่งจ่ายแรงดัน.

บางที่จะนิยาม load regulation ดังต่อไปนี้

load regulation 
$$= \frac{\Delta V_{OUT}}{\Delta I_L}$$

โดยที่  $\Delta V_{out}$  คือ แรงดันเอาท์พุทที่เปลี่ยนไป เมื่อมีกระแสกระแสของโหลดเปลี่ยนไปด้วยขนาด  $\Delta I_I$  .

โหลดประเภทวงจรอิเล็กทรอนิกส์ส่วนใหญ่จะมีการใช้กระแสไฟฟ้าไม่คงที่ตลอดเวลา ขึ้นอยู่กับ สัญญาณอินพุทและการทำงานในขณะนั้น. ตัวบ่งชี้ที่ดีอีกตัวหนึ่งคือ ขนาด impedance ภายในของวงจร ควบคุมแรงดันที่ความถี่ต่างๆ. โดยทั่วไป impedance ของวงจรควบคุมแรงดันที่ความถี่ต่ำจะมีค่าต่ำ. แต่ที่ ความถี่สูงขึ้น impedance ภายในจะมีขนาดใหญ่ขึ้นด้วย. เราสามารถลดขนาด impedance ที่มองเข้าที่ขั้ว เอาท์พุทของวงจรควบคุมแรงดัน โดยการต่อ C คร่อมขั้วเอาท์พุทกับกราวด์ เพื่อให้ impedance ของ C ซึ่ง ลดลงตามความถี่ ช่วยทำให้ impedance ที่ขั้วเอาท์พุทที่มี C ต่อขนานอยู่ลดลงเมื่อความถี่สูงขึ้น ดังแสดงใน รูปที่ 3.9.



รูปที่ 3.9 กราฟแสดง output impedance ที่ไม่ได้ต่อ C และที่มี C ต่อขนานอยู่ ที่ความถี่ต่างๆ.

ตัวปงชี้คุณภาพวงจรควบคุมแรงคันอีกตัวหนึ่ง คือ line regulation เป็นการวัดคุณภาพการรักษา ระดับแรงคันเอาท์พุท เมื่อแรงคันอินพุทมีการเปลี่ยนแปลง. ในอุดมคติ เมื่อแรงคันอินพุทเพิ่มขึ้นหรือลดลง แรงคันเอาท์พุทจะต้องเท่าเดิม. แต่ในทางปฏิบัติแล้ว เมื่อแรงคันอินพุทเพิ่มขึ้น แรงคันเอาท์พุทของ แหล่งจ่ายแรงคันที่ดีจะเพิ่มขึ้นน้อยมาก และในทางกลับกัน เมื่อแรงคันอินพุทลดลง แรงคันเอาท์พุทของ แหล่งจ่ายแรงคันที่ดีจะลดลงน้อยมากเช่นกัน. เราสามารถคำนวณหา line regulation ได้จาก

line regulation = 
$$\Delta V_{OUT}$$
 V

หรือ

% line regulation 
$$=\frac{\Delta V_{OUT}}{\Delta V_{IN}} \times 100$$

การทดสอบเพื่อหา line regulation นั้น จะต้องมีการชี้แจงเงื่อนไขกระแสของโหลดในขณะนั้นให้ ชัดเจนด้วย ซึ่งอาจจะเป็นตอนไม่มีกระแสโหลด, กระแสโหลดเป็นครึ่งหนึ่งของพิกัด, และกระแสโหลด ตามพิกัด.

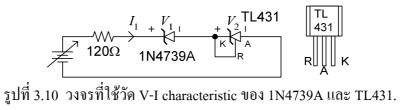
#### 3.7. อุปกรณ์การทดลอง

ซีเนอร์ใดโอค9.1V เบอร์ 1N4739A	1	ตัว
TL431	1	ตัว
7810	1	ตัว
LM317	1	ตัว
ครีบระบายความร้อนสำหรับตัวถัง TO-220 และน๊อตยึด	1	ตัว
ใบควง	1	ตัว
R Volume 1 k $\Omega$	1	ตัว
R 1/4W 5% 9.1k $\Omega$ , 3k $\Omega$ , 1k $\Omega$ , 470 $\Omega$ อย่างละ	1	ตัว
R 1/2W 5% 300Ω, 240Ω อย่างละ	1	ตัว
R 1W 5% 200 $\Omega$ , 180 $\Omega$ , 120 $\Omega$ อย่างละ	1	ตัว
ดิจิทัล มัลติมิเตอร์	3	เครื่อง
ออสซิลโลสโคป	1	เครื่อง

#### 3.8. การทดลอง

#### 3.8.1. วัด V-I Characteristic ของซีเนอร์ ใดโอด 1N4739A และ TL431

ให้ต่อวงจรตามรูปที่ 3.10. ปรับแรงคันของแหล่งจ่ายไฟ เพื่อให้ได้กระแสตามค่าที่กำหนดไว้ใน คอลัมน์ซ้ายมือสุดของตารางที่ 3.4. วัดแรงคันคร่อมตัว 1N4739A  $(V_1)$  และ TL431  $(V_2)$ โดยใช้ digital multimeter แล้วบันทึกค่าลงในตาราง.



ตารางที่ 3.4 กระแสและแรงคันตกคร่อม 1N4739A และ TL431.

กระแส $I_1$ (mA)	V <sub>1</sub> คร่อม 1N4739A (V)	V <sub>2</sub> คร่อม TL431 (V)
1		
2		
5		
10		
15		
20		
30		
40		

ในรายงานให้นำกระแสและแรงดันที่บันทึกไว้ในตารางที่ 3.4 มาเขียนกราฟ โดยให้กระแสเป็น แกนนอน และแรงคันเป็นแกนตั้ง. จากกราฟที่ได้ ให้ประมาณค่า dynamic resistance ( $R_{ac}$ ) ของทั้ง 1N4739A และ TL431 โดยนำข้อมูลแรงดันที่กระแสประมาณ 15 mA มาคำนวณ.

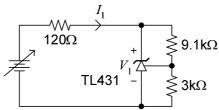
$$R_{ac}$$
 vol 1N4739A = \_\_\_\_\_  $\Omega$ 

 $R_{ac}$  vol TL431 ( $V_Z = V_{REF}$ ) = \_\_\_\_\_  $\Omega$ 

ในรายงานให้เขียนอภิปรายผลเปรียบเทียบ  $R_{a\mathrm{c}}$  ระหว่างซีเนอร์ไคโอดทั้งสองตัวด้วย.

# วัด V-I Characteristic ของวงจรที่ใช้ IC TL431 ซึ่งมี $V_Z$ ประมาณ 10 V

ต่อวงจรตามรูปที่ 3.11. ปรับแรงดันของแหล่งจ่ายไฟ เพื่อให้ได้กระแสตามค่าที่กำหนดไว้ใน คอลัมน์ซ้ายมือสุดของตารางที่ 3.5 (ในหน้าถัดไป). วัดแรงดันคร่อมตัว TL431  $(V_1)$  โดยใช้ digital multimeter แล้วบันทึกค่าลงในตาราง.



รูปที่ 3.11 วงจรที่ใช้วัด V-I characteristic ของวงจรที่ใช้ TL431 ซึ่งมี  $V_Z$  ประมาณ 10 V.

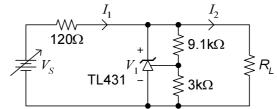
กระแส $I_1$ (mA)	V <sub>1</sub> คร่อม TL431 (V)
1	
2	
5	
10	
15	
20	
30	
40	

ตารางที่ 3.5 กระแสและแรงคันตกคร่อม TL431 ของวงจรในรูปที่ 3.11.

ในรายงานให้นำกระแสและแรงดันที่บันทึกไว้ในตารางที่ 3.5 มาเขียนกราฟลงในกระคาษกราฟ เดียวกันกับข้อ 3.8.1 โดยให้กระแสเป็นแกนนอน และแรงดันเป็นแกนตั้ง. จากกราฟที่ได้ ให้ประมาณค่า  $R_{ac}$  ของ TL431 โดยนำข้อมูลแรงดันที่กระแสประมาณ 15 mA มาคำนวณ. ในรายงานให้เขียนอภิปราย เปรียบเทียบ  $R_{ac}$  ของ TL431 ที่ได้จากการทดลองนี้ ( $V_p \approx 10 \mathrm{V}$ ) กับการทดลองที่แล้ว ( $V_p \approx 2.5 \mathrm{V}$ ) ด้วย.

# 3.8.3. วงจรควบคุมแรงดันคงที่แบบที่ใช้ IC TL431 ซึ่งมี $V_Z$ ประมาณ 10 V

ใช้วงจรจากการทดลองที่แล้ว และให้เพิ่ม  $R_L$  เข้าไปในวงจรดังแสดงในรูปที่ 3.12. ตั้งแรงดันของ แหล่งจ่ายไฟ  $V_S$  ไว้ที่ 15 V. เปลี่ยนความด้านทาน  $R_L$  ตามที่กำหนดให้ในตารางที่ 3.6. วัดกระแส  $I_I$ ,  $I_2$ , และแรงดัน  $V_1$  ด้วย digital multimeters แล้วบันทึกค่าลงในตารางด้วย.



รูปที่ 3.12 วงจรควบคุมแรงคันคงที่แบบใช้ IC TL431 ซึ่งมี  $V_Z$  ประมาณ 10 V. ตารางที่ 3.6 บันทึกผลของ  $R_L$  ที่มีต่อแรงคัน  $V_I$  ของวงจรในรูปที่ 3.12.

$R_L(\Omega)$	$I_1$ (mA)	$I_2$ (mA)	$V_1$ (V)	$P_{in} = V_S I_1$	$P_L = V_1 I_2$	$P_{loss} = P_{in} - P_{L}$
1k						
470						
300						
240						
200						
180						

ในรายงานให้นำข้อมูลที่ได้ในตารางไปเขียนกราฟ โดยให้  $I_2$  เป็นแกนนอน และ  $I_1$  กับ  $V_1$  เป็นแกน ตั้ง. คำนวณหากำลังงานขาเข้า  $P_{in}=V_sI_1$ , กำลังงาน  $P_L=V_1I_2$  ซึ่งเกิดขึ้นที่ตัวต้านทาน  $R_L$ , และกำลังงาน  $R_L$  สูญเสีย  $P_{loss}=P_{in}-P_L$  ในวงจรควบคุมแรงคัน. ขอให้สังเกตว่า ถ้า  $I_2$  เกินกว่าค่าๆหนึ่ง วงจรจะไม่สามารถ ควบคุมแรงคัน  $V_1$  ให้คงที่ได้. ให้อภิปรายผลที่ได้ในรายงานด้วย.

ใช้วงจรตามรูปที่ 3.12 โดยให้  $R_L$  เท่ากับ  $300~\Omega$ . ปรับค่าแรงดัน  $V_S$  ตามที่กำหนดไว้ในตารางที่ 3.7. วัดกระแส  $I_1, I_2$ , และแรงดัน  $V_1$  ด้วย digital multimeters แล้วบันทึกค่าลงในตารางด้วย.

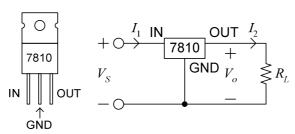
$V_{S}\left( \mathrm{V}\right)$	$I_{1}$ (mA)	$I_2$ (mA)	$V_{I}\left( \mathbf{V}\right)$
11			
12			
13			
14			
15			
16			
17			
18			

ตารางที่ 3.7 บันทึกผลของ  $V_S$  ที่มีต่อแรงคัน  $V_I$  ของวงจรในรูปที่ 3.12.

ในรายงานให้นำข้อมูลที่ได้ในตารางไปเขียนกราฟ โดยให้  $V_S$  เป็นแกนนอน และ  $I_1,I_2$  กับ  $V_1$  เป็น แกนตั้ง และให้อภิปรายผลที่ได้ในรายงานด้วย.

# 3.8.4. วงจรควบคุมแรงดันคงที่ที่เป็น IC 3 ขา

ต่อวงจรตามรูปที่ 3.13. ให้ใช้แรงดัน  $V_S$  เท่ากับ 15 V. เปลี่ยนตัวด้านทาน  $R_L$  ให้มีค่าตามที่กำหนด ไว้ในตารางที่ 3.8 (ในหน้าถัดไป). วัดกระแส  $I_1$ ,  $I_2$ , และแรงดัน  $V_o$  ด้วย digital multimeters แล้วบันทึกค่า ลงในตารางด้วย.



รูปที่ 3.13 วงจรควบคุมแรงคันคงที่ใช้ 7810.

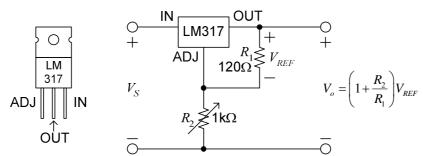
ในรายงานให้นำข้อมูลที่ได้ในตารางไปเขียนกราฟ โดยให้  $I_2$  เป็นแกนนอน และ  $I_1$  กับ  $V_o$  เป็น แกนตั้ง. คำนวณหากำลังงานขาเข้า  $P_{in}=V_SI_1$ , กำลังงาน  $P_L=V_oI_2$  ซึ่งเกิดขึ้นที่ตัวต้านทาน  $R_L$ , และกำลัง งานสูญเสีย  $P_{loss}=P_{in}-P_L$  ในวงจรควบคุมแรงคัน. ให้เขียนอภิปรายผลการทดลอง และเปรียบเทียบกำลัง

งานสูญเสียที่เกิดขึ้นในวงจรควบคุมแรงดันแบบ series ในการทดลองนี้ กับวงจรควบคุมแรงดันแบบ shunt (ตารางที่ 3.6) จากการทดลองที่แล้ว ในรายงานด้วย.

$R_L(\Omega)$	$I_1$ (mA)	$I_2$ (mA)	$V_o\left(\mathbf{V}\right)$	$P_{in} = V_S I_1$	$P_L = V_o I_2$	$P_{loss} = P_{in} - P_{L}$
1k						
470						
300						
240						
200						
180						

# 3.8.5. วงจรควบคุมแรงดันคงที่แบบปรับค่าได้ที่เป็น IC 3 ขา

ต่อวงจรตามรูปที่ 3.14 โดยตั้งค่า  $V_S$  ไว้ที่ 15 V. ตั้งค่า  $R_2$  เท่ากับ 0  $\Omega$  วัดแรงดัน  $V_o$  ซึ่งค่านี้จะเป็น ค่า  $V_{REF}$ . บันทึกค่า  $V_{REF}$  ลงในช่องว่างที่กำหนดไว้ในตารางที่ 3.9. ปรับค่า  $R_2$  ให้ได้  $V_o$  ตามที่กำหนดไว้ ในตาราง และบันทึกค่า  $R_2$  ที่ใช้สำหรับ  $V_o$  แต่ละค่า.



รูปที่ 3.14 วงจรควบคุมแรงดันแบบปรับกำแรงดันได้ใช้ LM317. ตารางที่ 3.9 บันทึกค่า  $R_2$  ที่ทำให้เกิด  $V_o$  ตามที่กำหนดไว้ในตาราง.

$V_o\left(\mathrm{V}\right)$	$R_{2}\left( \Omega \right)$
<i>V<sub>REF</sub></i> =	0
5	
10	

จากค่าในตารางข้างบนนี้ ให้ตรวจสอบความสอดคล้องของผลการทดลองกับสมการ

$$V_o = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) V_{REF} .$$

# 3.9. สรุปสิ่งที่ได้เรียนรู้

ให้สรุปสิ่งที่เรียนรู้ทั้งหมดจากการทดลองแยกเป็นอีกหัวข้อหนึ่งในท้ายรายงาน โดยสรุปเรียง ตามลำดับเรื่องที่ทดลอง.