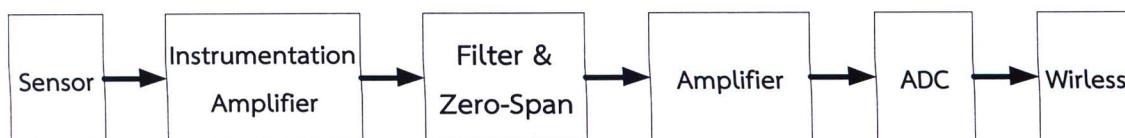


### บทที่ 3

#### ระบบเครือข่ายเซนเซอร์ไร้สายสำหรับตรวจวัดและบันทึกสัญญาณคลื่นไฟฟ้าหัวใจ

หลักการออกแบบระบบเครือข่ายเซนเซอร์ไร้สายสำหรับตรวจวัดและบันทึกสัญญาณคลื่นไฟฟ้าหัวใจที่ได้พัฒนาขึ้นแสดงได้ดังรูปที่ 3.1 เพื่อให้ได้วงจรขยายสัญญาณคลื่นไฟฟ้าหัวใจ ที่มีขนาดเล็กอยู่ระหว่าง  $100 \mu V$  ถึง  $5000 \mu V$  ใหญ่กลายเป็นระดับสัญญาณ  $0 V$  ถึง  $5V$  เพื่อการแสดงผลผ่านทางหน้าจอคอมพิวเตอร์โดยที่มีรูปร่างและความสัมพันธ์ของระดับแรงดันกับช่วงเวลาที่ถูกตอง จึงอาศัยหลักการทำงานตามบล็อกไดอะแกรมดังรูปที่ 3.1



รูปที่ 3.1 ส่วนประกอบต่างๆของวงจรเครื่องวัดสัญญาณคลื่นหัวใจ

#### 3.1 วงจรขยายสัญญาณอินสทรูเมนต์

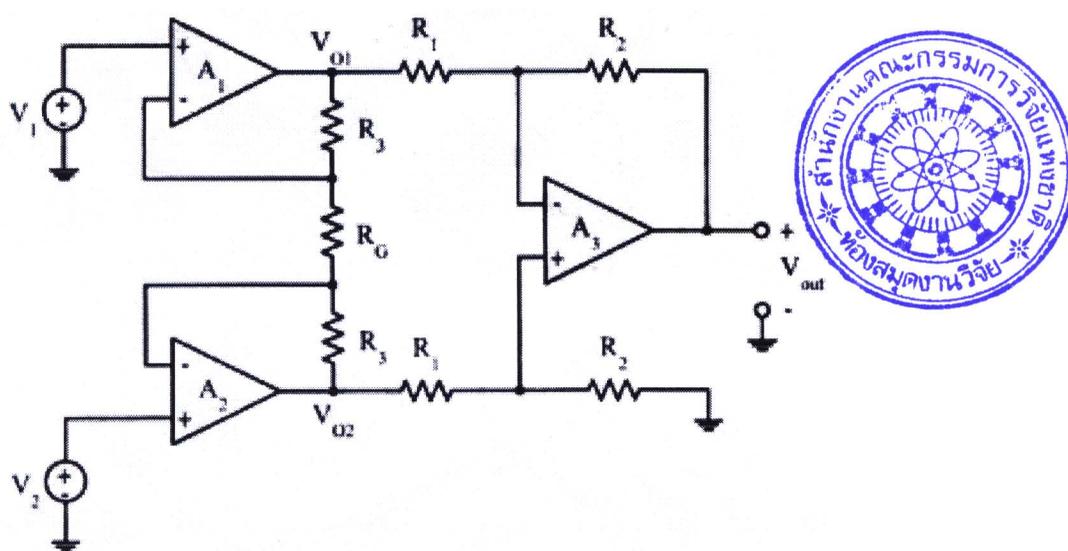
วงจรขยายสัญญาณอินสทรูเมนต์ (Instrumentation Amplifier) เป็นวงจรทำหน้าที่ขยายสัญญาณผลต่างของสัญญาณอินพุตทั้งสองของวงจร ซึ่งพัฒนามาจากวงจรขยายผลต่าง (Difference Amplifier) โดยแรงดันเอาท์พุทของวงจรจะมีความสัมพันธ์ดังนี้ [10]

$$V_{out} = A(V_2 - V_1) \quad (1)$$

โดยที่  $A$  คือ อัตราขยายสัญญาณ (Gain) ของวงจร วงจรขยายสัญญาณอินสทรูเมนต์ซึ่งถูกปรับปรุงขึ้นนี้มีข้อดีเมื่อเทียบกับวงจรขยายผลต่าง คือ มีค่าอินพุทอิมพีแดนซ์ อัตราขยายสัญญาณของวงจร และความสามารถในการจับสัญญาณรบกวน (Common Mode Rejection Ratio, CMRR) สูงมาก วงจรขยายสัญญาณอินสทรูเมนต์ที่ใช้ในการวัดสัญญาณที่เราต้องการทำการวัด Positive เทียบกับ Negative และคลื่นในที่นี้คือ คลื่นไฟฟ้าหัวใจ โดยวงจรนี้จะทำการขยายสัญญาณคลื่นไฟฟ้าหัวใจ วงจรขยายสัญญาณอินสทรูเมนต์แบบใช้ออปแอมป์สามตัวแสดงดังรูปที่ 3.2 โดยที่ออปแอมป์ A1 และ A2 ทำหน้าที่เป็นวงจรภาคอินพุทส่วนหน้า (First Stage หรือ

Input Stage) ขณะที่ออปแอมป์ A3 จะเป็นวงจรเอาต์พุตส่วนที่สอง (Second Stage หรือ Output Stage) ของวงจร ถ้ากำหนดให้  $V_{o1}$  และ  $V_{o2}$  คือ แรงดันเอาต์พุตของ A1 และ A2 ตามลำดับ ดังนั้นจะได้แรงดันเอาต์พุตของวงจร  $V_{out}$  มีค่าเท่ากับ

$$V_{out} = \frac{R_2}{R_1} (V_{o2} - V_{o1}) \quad (2)$$



รูปที่ 3.2 วงจรขยายสัญญาณอินสตรูเมนต์แบบใช้ออปแอมป์สามตัว

และเนื่องจากคุณสมบัติของออปแอมป์ทำให้กระแสที่ไหลผ่าน  $R_3$  และ  $R_G$  มีค่าเท่ากัน ( $I_{R_3} \cong I_{R_G}$ ) ทำให้

$$V_{o1} - V_{o2} = \frac{(2R_3 - R_G)}{R_G} \quad (3)$$

เมื่อ  $V_i = 0$  แล้ว กระแสที่ไหลผ่าน  $R_G$  มีค่าเท่ากับ

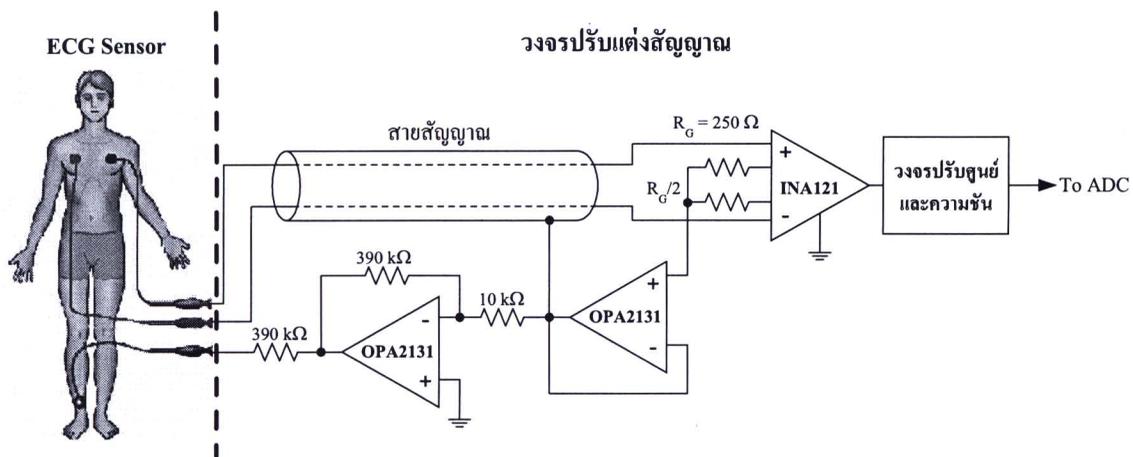
$$I_{RG} = \frac{(V_1 - V_2)}{R_G} \quad (4)$$



และ 
$$V_{out} = (V_1 - V_2) \quad (5)$$

โดยที่ 
$$A = \left(1 + \frac{2R_3}{R_G}\right) \left(\frac{R_2}{R_1}\right) \quad (6)$$

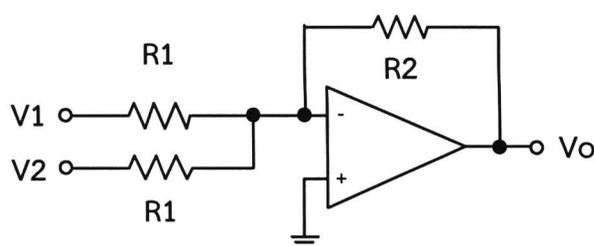
เนื่องจากแรงดันอินพุต  $V_1$  และ  $V_2$  ของวงจรถูกป้อนโดยตรงเข้าที่ขาอินพุตไม่กลับเฟสของออปแอมป์จึงทำให้วงจรขยายสัญญาณอินสทรูเมนต์นี้มีค่าอินพุตอิมพีแดนซ์ของวงจรสูงมาก (ประมาณเท่ากับอินพุตอิมพีแดนซ์ของออปแอมป์) นอกจากนี้อัตราขยายสัญญาณ  $A$  ของวงจรสามารถปรับค่าได้อย่างสะดวกและอิสระด้วยการปรับค่าของ  $R_G$  สำหรับโครงการวิจัยชิ้นนี้เลือกใช้ ไอซี Instrumentation Amplifier INA114 ของบริษัท BURR-BROWN® โดยภายในวงจรประกอบด้วย Over Voltage Protection เพื่อทำการตัดสัญญาณไฟฟ้าที่มีแรงดันมากเกินไปโดยจะตัดที่  $\pm 40V$  จากนั้นจึงจะเข้ามาสู่ขงของออปแอมป์ A1, A2 และ A3 ที่ต่อกันเป็นวงจรขยายสัญญาณอินสทรูเมนต์ โดยมีค่าความต้านทาน  $25\text{ k}\Omega$  ต่อในวงจรดังรูปที่ 3.3 เราสามารถจะเลือกค่าอัตราขยายสัญญาณของวงจรได้ตามที่ต้องการโดยต่อความต้านทาน  $R_G$  ระหว่างขา 1 และ 8



รูปที่ 3.3 การนำ INA 114 มาประยุกต์ใช้งานในวงจรอีซีจี

### 3.2 วงจร RL Drive

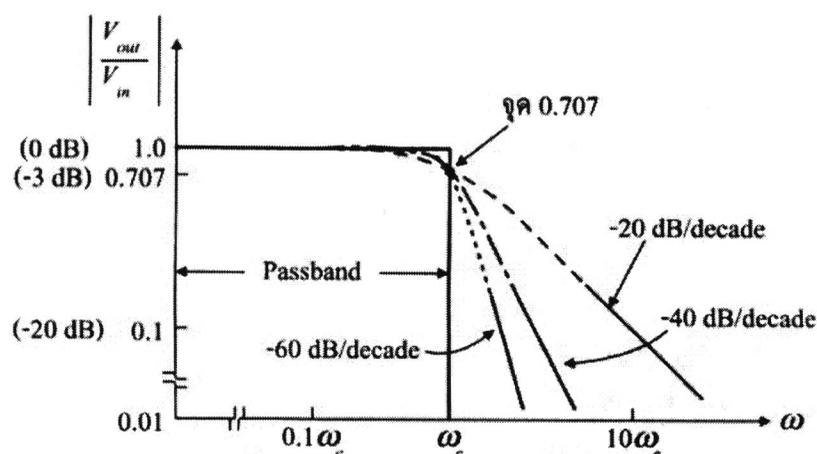
จะเป็นการนำเอาสัญญาณก่อนเข้าสุภาหที่สองของวงจรขยายผลต่าง คือ  $V_{o1}$  และ  $V_{o2}$  เข้าสู  $R_L$  เพื่อเปรียบเทียบกับสัญญาณ  $V_o$  ของในส่วนของวงจรขยายสัญญาณอินสทรูเมนต์โดยวงจรนี้เป็นวงจรในส่วนของวงจรรวมสัญญาณโดยวงจรเป็นดังรูปที่ 3.3



รูปที่ 3.4 วงจร RL Drive (Summing Amplifier)

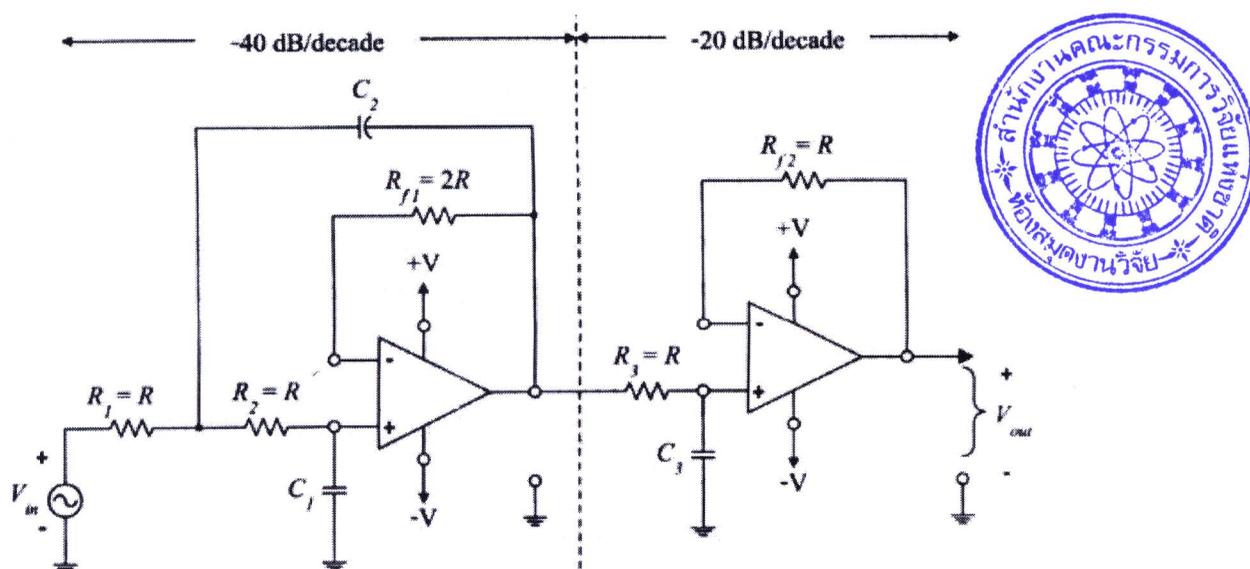
### 3.3 วงจรกรองความถี่ต่ำ

วงจรกรองความถี่ต่ำ (Low-pass Filter) ที่ใช้ในโครงการวิจัยนี้เป็นแบบบัทเทอร์เวอร์ท (Butterworth Filter) ซึ่งเป็นวงจรกรองความถี่ชนิดหนึ่งซึ่งมีอัตราขยายสัญญาณในช่วงแถบพาสมีค่าใกล้เคียงกับหนึ่งมากที่สุด วงจรกรองความถี่บัทเทอร์เวอร์ทนี้บางครั้งเรียกว่า “วงจรกรองความถี่แบบราบเรียบสูงสุด (maximally flat)” ทั้งนี้เนื่องจากวงจรกรองพาสแบนนี้จะให้ผลตอบสนองทางความถี่ใกล้เคียงกับอุดมคติมากที่สุด เมื่ออัตราการเปลี่ยนแปลงของความถี่สูง (ความชัน) มีค่าสูงขึ้นดังรูปที่ 3.4 ซึ่งแสดงผลตอบสนองทางความถี่ของวงจรกรองความถี่ต่ำทั้งสามแบบ โดยที่กราฟเส้นทึบ แทนถึง ผลตอบสนองในทางทฤษฎี ในขณะที่กราฟเส้นประแทนถึงผลตอบสนองที่ได้จากวงจรในทางปฏิบัติ



รูปที่ 3.5 ผลตอบสนองทางความถี่ของวงจรกรองความถี่ต่ำแบบบัทเทอร์เวอร์ท

วงจรกรองความถี่ต่ำแบบบัตเทอร์เวิร์ท  $-60$  dB/decade ( $-60$  dB/decade Low-pass Butterworth Filter) วงจรกรองความถี่ต่ำแบบบัตเทอร์เวิร์ท ดังรูปที่ 3.5 จะมีอัตราการเปลี่ยนแปลงเป็น  $-60$  dB/decad หลังจากคาความถี่ตัด ซึ่งจะเห็นว่าสามารถทำได้โดยนำวงจรกรองความถี่ต่ำ  $-40$  dB/decade มาต่อคาสเคด (cascade) กับวงจรความถี่ต่ำ  $-20$  dB/decade อัตราขยายแรงดันรูปปิดทั้งหมดของวงจร A CL (Overall closed-loop voltage gain) จึงมีค่าเท่ากับ



รูปที่ 3.6 วงจรกรองความถี่ต่ำแบบบัตเทอร์เวิร์ท  $-60$  dB/decade

ในการออกแบบในที่นี้เราจะใช้อัตราการขยายเท่ากับหนึ่งเท่า โดยใช้ไอซีเบอร์ TL 072 เนื่องจากคลื่นไฟฟ้าหัวใจมีความถี่อยู่ในช่วง  $0-100$  Hz ดังนั้นจึงออกแบบให้ความถี่ตัดเท่ากับ  $200$  Hz ขั้นตอนการออกแบบวงจรสามารถสรุปได้ดังนี้คือ

- 1) เลือกคาความถี่ตัด  $f_c$  ของวงจร
- 2) ทำการเลือกคา  $C_3$  ที่ใช้ในวงจร โดยทั่วไปควรมีค่าระหว่าง  $0.001\mu\text{F}$  ถึง  $0.1\mu\text{F}$
- 3) เลือกคา

$$C_1 = \frac{C_3}{2} \quad \text{และ} \quad C_2 = 2C_3 \quad (7)$$

- 4) คำนวณคา  $R$  จากสมการ

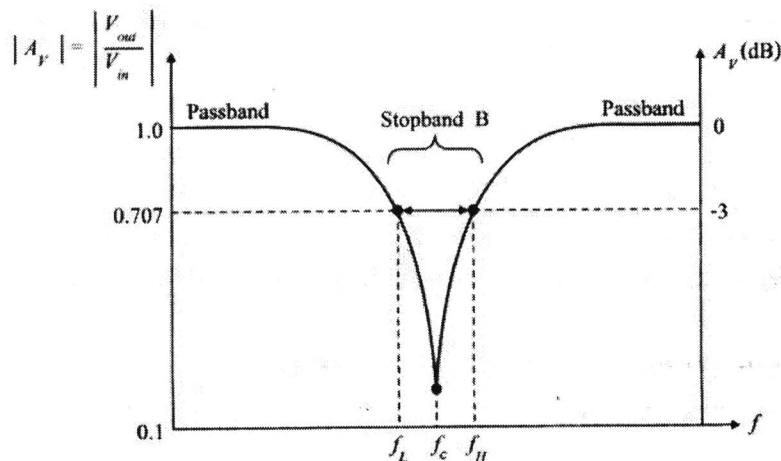
$$C_1 = \frac{1}{2\pi f_c C_3} \quad (8)$$

5) เลือกค่า  $R_1 = R_2 = R_3 = R$  ซึ่งโดยทั่วไปควรมีค่าระหว่าง 10 k $\Omega$  ถึง 100 k $\Omega$

6) ทำการเลือกค่า  $R_1 = 2R$  และ  $R_2 = R$

### 3.4 วงจรกรองความถี่แบบของบาก หรือวงจรนอตชฟิลเตอร์

เนื่องจากปัญหาจากสัญญาณไฟฟ้ากระแสสลับ 50Hz ที่จะเขามารบกวนอุปกรณ์ ทำให้สัญญาณคลื่นไฟฟ้าหัวใจผิดเพี้ยนไป วงจรกรองความถี่บาก (Band-stop filter) หรือวงจรนอตชฟิลเตอร์ (Notch filter) จะทำหน้าที่ตัดความถี่ที่ไม่ต้องการนี้ออกไป โดยวงจรกรองสัญญาณประเภทนี้จะมีคุณลักษณะของผลตอบสนองทางความถี่ของวงจรดังรูปที่ 3.6 สังเกตได้ว่าสัญญาณความถี่ที่ไม่ต้องการจะถูกลดทอนในช่วงความถี่หยุด (Stopband, B) และสัญญาณความถี่ที่ต้องการจะถูกส่งผ่านไปในช่วงแถบผ่าน (Passband) ซึ่งอยู่คานข้างของแถบหยุดนั่นเอง

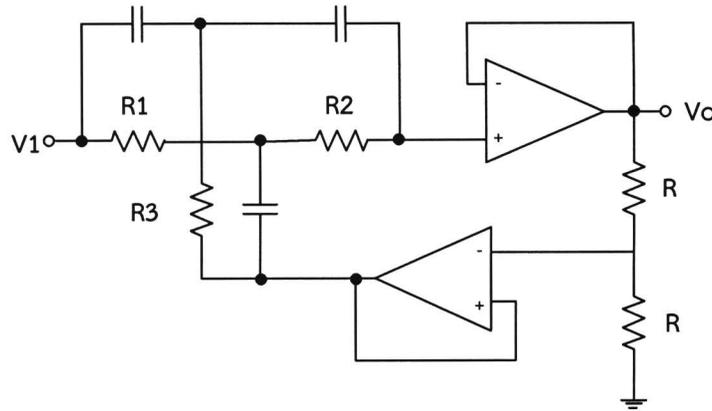


รูปที่ 3.7 ผลตอบสนองทางความถี่ของวงจรนอตชฟิลเตอร์

ในโครงการวิจัยนี้เลือกใช่วงจรนอตชฟิลเตอร์แบบตัวทีแฝด (Twin-T Notch filter) ดังรูปที่ 3.7 ซึ่งสามารถจัดสัญญาณความถี่ที่ไม่ต้องการได้อย่างมีประสิทธิภาพ ในค่าตัวประกอบคุณภาพ (Quality factor) ที่ดี ซึ่งเราสามารถคำนวณหาตัวประกอบคุณภาพได้จากสมการ

$$Q = \frac{F_c}{B} \quad (9)$$

จากค่าตัวประกอบคุณภาพ แสดงถึง วงจรกรองผ่านแถบความถี่แบบแถบแคบ มีกราฟตอบสนองทางความถี่ของวงจรที่รูปร่างแหลมและคม และ แบนควิตของวงจรมีค่าความถี่ตัดที่  $f_c$  เป็นตำแหน่งกึ่งกลาง



รูปที่ 3.8 วงจรนอตชฟลเตอร์

ขั้นตอนการออกแบบวงจรสามารถสรุปได้ดังนี้คือ

- 1) เลือกค่าความถี่ตัดที่  $f_c = 50\text{Hz}$
- 2) เลือกค่า  $C$  ที่ใช้ในวงจร โดยทั่วไปควรมีค่าระหว่าง  $0.001\mu\text{F}$  ถึง  $0.1\mu\text{F}$
- 3) คำนวณค่า  $R$  จากสมการ

$$R_1 = R_2 = \frac{1}{2\pi f_c C} \quad (10)$$

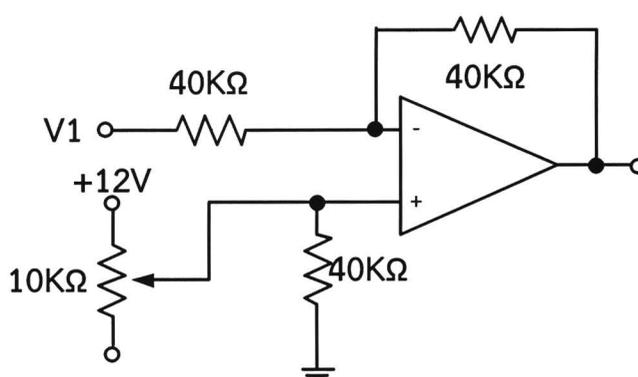
- 4) เลือกค่า

$$R_3 = \frac{R_1}{2} \quad (11)$$

- 5) คำนวณค่า Feedback factor,  $k = 1 - \frac{1}{4Q}$  จาก Q-factor ที่ต้องการ

### 3.5 วงจรปรับออฟเซต

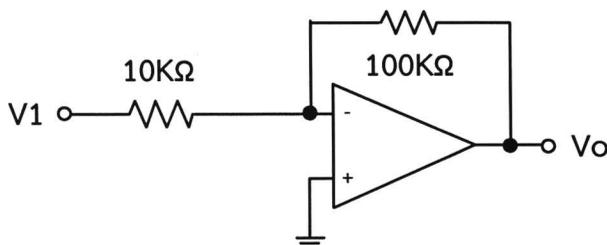
วงจรปรับออฟเซตนี้ เราต้องการปรับระดับของสัญญาณที่ออกมานั้นอยู่ในช่วง 0-5V เพื่อนำไปแสดงผลทางคอมพิวเตอร์ จากวงจรเราจะพบว่าเป็นการนำเอาวงจรรขยายผลต่างเขามาในการทำวงจรปรับออฟเซตนั่นเอง โดยลักษณะการทำงานของวงจร คือ การที่เรานำเอาค่าของกราฟคลื่นไฟฟ้าหัวใจที่เราได้นั้นมาทำการเอาที่  $V_{in}$  ของวงจรซึ่งจะอยู่ทางคานขาอินพุตบวกของออปแอมป์ และทางคานขาอินพุตลบของออปแอมป์ จะมีตัวต้านทานที่ปรับค่าได้ เพื่อคอยควบคุมค่าของแรงดันลบที่เราต้องการนำเขามาทำการปรับออฟเซต โดยในโครงงานนี้เราใช้ IC Op Amp INA 132 ซึ่งเป็นวงจรรขยายผลต่าง และโดยต่อความต้านทานที่ปรับค่าได้ขนาด  $10\text{ k}\Omega$



รูปที่ 3.9 วงจรปรับออฟเซต

### 3.6 วงจรรขยายสัญญาณแบบกลับเฟส

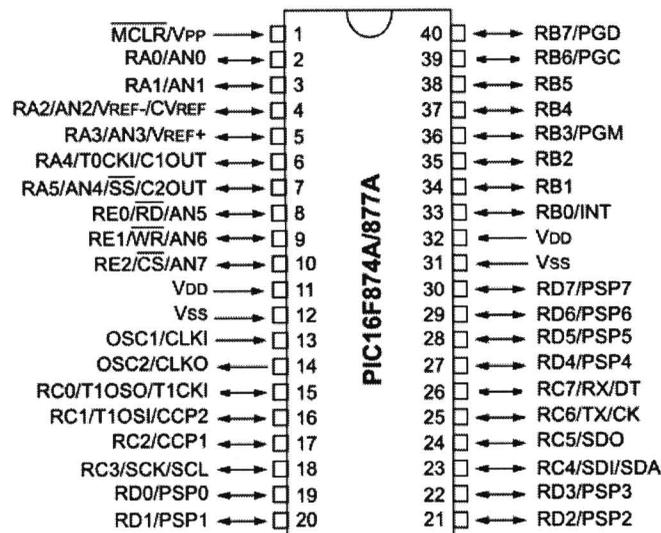
วงจรรขยายสัญญาณแบบกลับเฟส (Inverting Amplifier) ทำหน้าที่เป็นวงจรรขยายสัญญาณหลัก โดยมีอัตราขยายเท่ากับ  $A_v = (R_f/R)$  เนื่องจากสัญญาณที่ได้ออกมามีขนาดสัญญาณที่ต่ำมาก เราจึงต้องปรับค่าสัญญาณให้อยู่ในช่วง 0-5V ตามที่ต้องการ โดยในโครงการวิจัยนี้เลือกใช้ IC Op Amp เบอร์ TL 072 และเลือกใช้ตัวต้านทาน  $R = 10\text{ k}\Omega$  และ  $R_f = 100\text{ k}\Omega$  ซึ่งเป็นตัวต้านทานแบบปรับค่าได้ เพื่อให้สามารถปรับค่าอัตราขยายสัญญาณให้อยู่ในช่วงที่เหมาะสม



รูปที่ 3.10 วงจรรขยายสัญญาณแบบกลับเฟส

### 3.7 วงจร ADC (Analog to Digital converter)

โครงการวิจัยนี้เลือกใช้ Microcontroller PIC16F877A ซึ่งเป็นไมโครคอนโทรลเลอร์ที่มีวงจรแปลงสัญญาณแอนะล็อกเป็นสัญญาณดิจิทัลขนาด 10 บิต 8 ช่องสัญญาณอยู่ในตัวมันเอง

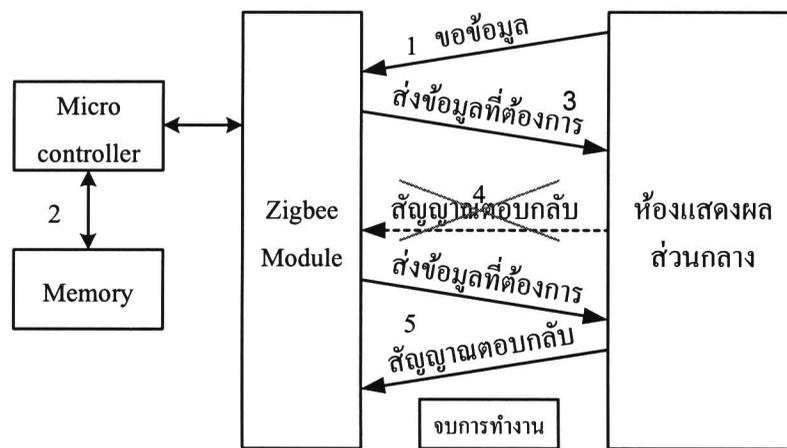


รูปที่ 3.11 ไมโครคอนโทรลเลอร์เบอร์ PIC16F877A

### 3.8 ส่วนการติดต่อสื่อสารไร้สาย

ในส่วนนี้จะเป็นการส่งข้อมูลคลื่นไฟฟ้าหัวใจที่วัดได้ไปยังห้องแสดงผลส่วนกลางผ่านโปรโตคอล Zigbee ของบริษัท Digi International Inc. โดยมีขั้นตอนการส่งข้อมูลดังรูปที่ 6 ซึ่งมีรายละเอียดต่อไปนี้

- 1) รอรับการร้องขอข้อมูลจากห้องแสดงผลส่วนกลางผ่านทางโมดูล Zigbee
- 2) ไมโครคอนโทรลเลอร์ อ่านข้อมูลที่เก็บได้ในหน่วยความจำ
- 3) ส่งข้อมูลกลับไปห้องแสดงผลส่วนกลาง
- 4) ไมโครคอนโทรลเลอร์ รอรับสัญญาณตอบกลับจากห้องแสดงผลส่วนกลาง
- 5) หากไมโครคอนโทรลเลอร์ไม่ได้รับสัญญาณตอบกลับจากห้องแสดงผลส่วนกลางภายในเวลาที่กำหนด ไมโครคอนโทรลเลอร์ จะส่งข้อมูลออกไปอีกครั้งจนกว่าจะได้รับสัญญาณตอบกลับจากห้องแสดงผล



รูปที่ 3.12 ขั้นตอนการทำงานในส่วนการติดต่อสื่อสารไร้สาย