



การสร้างเครื่องมือวัด

ตรวจสอบอิเล็กทรอนิกส์

2

ปราโมทย์ งามระวีเชียร

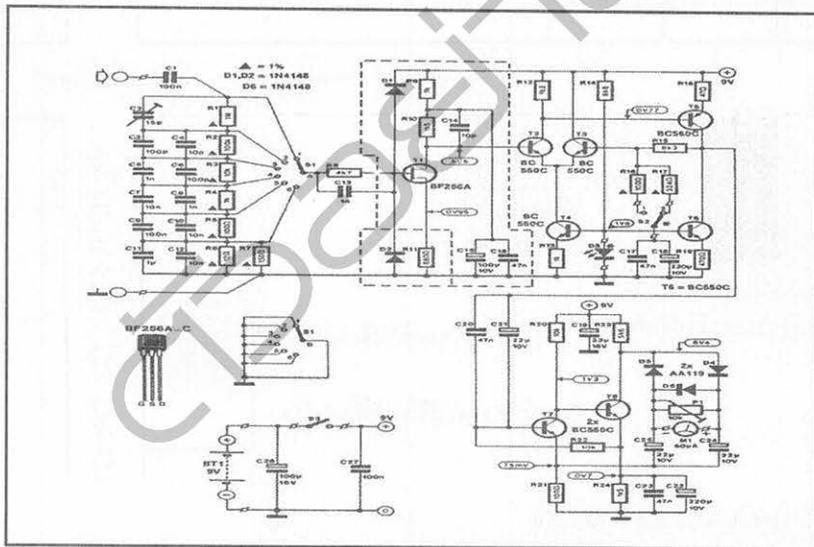
ELECTRONICS



- * มาตรวัดค่าวัตต์
- * เอนไซม์ลิโวลท์มิเตอร์
- * ชุดตรวจสอบแรงดันต่ำ
- * แหล่งกำเนิดคลื่นฮอติโอ
- * มาตรวัดค่าความนำไฟฟ้า
- * โวลท์มิเตอร์ อิมพีแดนซ์สูง
- * สวิตช์ซึบ เกนเบรคเตอร์
- * แหล่งกำเนิดสัญญาณ FM สเตอริโอ

การสร้าง

เครื่องมือวัด / ตรวจสอบอิเล็กทรอนิกส์ 2



ปราโมทย์ จามรวีเชียร

ก้าน้ำ

ไฉนว่าโดยส่วนตัวของผู้่านจะสนใจวิชาการอิเล็กทรอนิกส์แบบอนาล็อกหรือดิจิตอลหรือโครงการแบบใด ๆ สิ่งหนึ่งที่จำเป็นอย่างยิ่งคือ อุปกรณ์ทดสอบและตรวจวัดต่าง ๆ ในทางทฤษฎีอาจไม่มีความจำเป็นต้องใช้เครื่องมือวัดใด ๆ โครงการต่าง ๆ ควรสามารถทำงานได้ทันทีที่สร้างเสร็จและใช้งานได้ต่อเนื่องไม่มีที่สิ้นสุด แต่ในโลกความเป็นจริงมักมีโอกาสดเกิดความผิดพลาดได้เสมอ ตั้งแต่ขั้นตอนการออกแบบวงจรตลอดจนการประกอบโครงการ โดยเฉพาะนักอิเล็กทรอนิกส์สมัครเล่นที่เริ่มศึกษาได้ไม่มากนัก นอกจากนี้อุปกรณ์ที่มีขายในบ้านเราส่วนมากไม่มีใครบอกได้ว่ามีคุณภาพดีเพียงใด หรือแม้กระทั่งใช้งานได้หรือไม่ ดังนั้นหากประสงค์จะเป็นนักเล่นวงจรที่มีคุณภาพจำเป็นต้องเริ่มจากการสร้างโครงการเกี่ยวกับเครื่องมือวัดต่าง ๆ ก่อน

โครงการเหล่านี้ได้แก่

- แหล่งกำเนิดคลื่นฮอติโอ
- วงจรขยายประจำห้องทดลอง
- ฮอติโอมิลลิโวลท์มิเตอร์
- โวลท์มิเตอร์แบบความต้านทานสูง
- ชุดตรวจสอบทรานซิสเตอร์
- คาปาซิแตนซ์มิเตอร์

ด้วยความปรารถนาดี
ปราโมทย์ จามรวีเชียร

CONTENTS

| | |
|-------------------------------|-----|
| เอซี มิลลิโวลท์มิเตอร์ | 5 |
| มาตรวัดค่า แอล-ซี | 11 |
| มาตรวัดความถี่ขนาดเล็ก | 20 |
| มาตรวัดค่าคิว Q | 25 |
| มาตรวัดค่าความนำไฟฟ้า | 32 |
| มาตรวัดค่าวัตต์ | 35 |
| แหล่งกำเนิดรูปคลื่นสี่เหลี่ยม | 41 |
| ซิกแนล เทรซเซอร์ | 44 |
| สวิทช์ ฟังก์ชัน เจเนอเรเตอร์ | 48 |
| แหล่งกำเนิดสัญญาณ FM สเตอริโอ | 54 |
| แหล่งกำเนิดสัญญาณ PAL | 64 |
| ชุดตรวจสอบแรงดันต่ำ | 70 |
| ชุดทดสอบเพาเวอร์ มอสเฟต | 74 |
| ชุดตรวจจับจุด ครอสส์โอเวอร์ | 81 |
| แหล่งกำเนิดคลื่นออกดิโอ | 85 |
| ขยายเสียงประจำห้องทดลอง | 91 |
| ออกดิโอ มัลติโวลท์มิเตอร์ | 94 |
| โวลท์มิเตอร์ อิมพีแดนซ์สูง | 99 |
| วงจรตรวจสอบทรานซิสเตอร์ | 103 |
| คาปาซิแตนซ์มิเตอร์ | 106 |

เอซี มิลลิโวลต์มิเตอร์

การมีเอซี. มิลลิโวลต์มิเตอร์ชนิดความไวสูงจะเป็นประโยชน์มากพอๆ กับการมีออสซิลโลสโคป เหตุที่เป็นเช่นนี้ก็เพราะสามารถอ่านระดับสัญญาณจากหน้าปัดมิเตอร์ทำได้สะดวกกว่าการดูรูปคลื่นบนจอสโคป ปกติจากจอสโคปจะอ่านได้เพียงค่าพีค-พีค ไม่ใช่ค่า rms โดยตรงทันที นอกจากนี้ การใช้เอซี มิลลิโวลต์มิเตอร์ซึ่งมีขนาดกระทัดรัดและความไวสูงกว่าสโคปทั่วไป และใช้พลังงานไฟฟ้าจากถ่านไฟฉาย อุปกรณ์แบบนี้ยังมีแบนด์วิธกว้าง ในขณะที่ DMM ส่วนมากจะมีช่วงผลตอบเชิงความถี่ประมาณ 400 Hz แต่เอซี มิลลิโวลต์มิเตอร์ตัวนี้จะให้ผลตอบสนองเชิงความถี่ 20 Hz → 2MHz

อุปกรณ์นี้จะแบ่งช่วงการวัดเป็น 12 ช่วงจาก 0.2 mV ถึง 60 V และมีอิมพีแดนซ์ทางอินพุตสูงถึง 1 M โอห์ม ช่วงวัดสูงสุด 60 V นี้ทำให้วัดสัญญาณเอาท์พุทจากเพาเวอร์แอมป์ได้ ในขณะที่ช่วงไวสุดคือ 0.2 mV เหมาะกับการวัดสัญญาณขนาดเล็กจากไมโครโฟนและหัวเข็มพิคอัพ

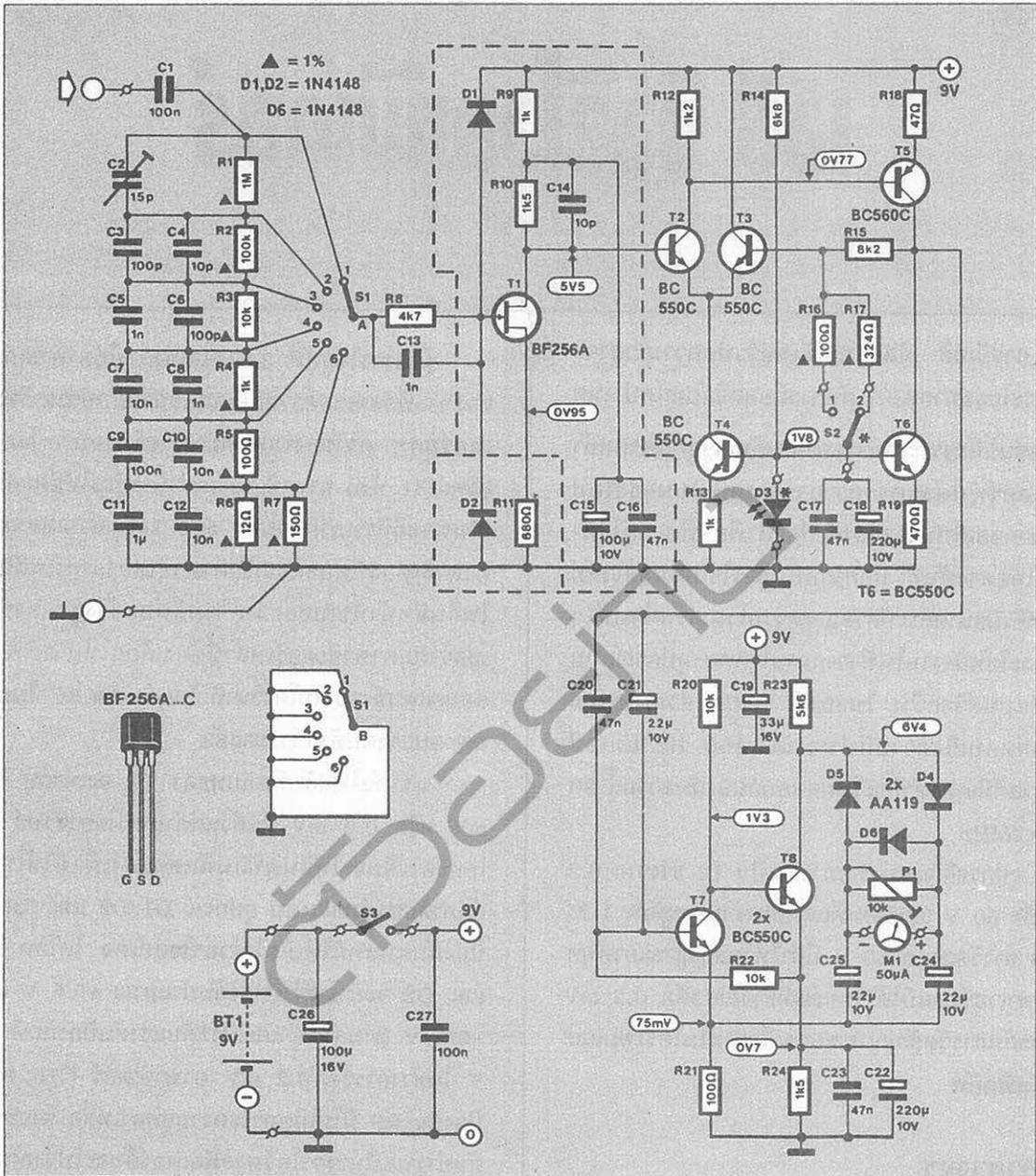
อธิบายวงจร

โดยที่อุปกรณ์นี้เน้นการวัดด้านไฟสลบอย่างเดียวนั้น ปัญหาเกี่ยวกับออฟเซตจึงไม่มี จึงไม่มีความจำเป็นใดๆ ต้องใช้ออฟแอมป์คุณภาพดี แต่สามารถใช้วงจรทรานซิสเตอร์ซึ่งออกแบบให้มีเสถียรภาพสูงและแบนด์วิธกว้าง มีวงจรแบ่งผ่านแรงดันทางอินพุต และออกแบบแผ่น PCB ที่มีการป้องกันความจุไฟฟ้าจากการเดินสายไฟ โดยการติดตั้งสวิทช์เลือกช่วงวัดให้อยู่บนแผ่น PCB โดยตรง ทำให้ไม่มีการรบกวนใดๆ เกิดขึ้น

ผังวงจรในรูปที่ 2.81 แสดงการใช้คาปาซิเตอร์ต่างๆ เพื่อชดเชยความถี่โดยต่อขนานกับบรรดารีซิสเตอร์ทุกๆ ตัวในวงจรลดทอนแรงดันรอบๆ โรตารีสวิทช์ S1 ทั้งนี้ คาปาซิเตอร์เหล่านี้จะช่วยให้มีผลตอบเชิงความถี่ที่ราบเรียบจนถึง 500 kHz ส่วนเซอรามิกคาปาซิเตอร์ที่ต่อขนานกับคาปาซิเตอร์แบบโพลีโพรไฟลีนมีหน้าที่ชดเชยช่วงความถี่ค่อนข้างสูง ค่าของเซอรามิกคาปาซิเตอร์เหล่านี้ต้องเลือกให้เกิดค่าไทม์คอนสแตนต์ 10 ไมโครวินาที ในแต่ละชุด RC ในภาคลดทอนแรงดันดังกล่าวมาแล้ว

แรงดันไฟสลบที่ขาเกตของ T1 จะเท่ากับ 0.2 mV หรือ 0.6 mV ก็แล้วแต่ตำแหน่งของสวิทช์ S2 เกตของพีทจะให้อินพุทอิมพีแดนซ์สูงเพื่อมิให้โหลดต่อภาคแบ่งผ่านแรงดัน อุปกรณ์ D1/D2 และ R8 จะป้องกันขาเกตมิให้เกิดโอเวอร์โวลท์เตจ ไดโอด D1 และ D2 จะนำไฟฟ้าที่แรงดันประมาณ +9.6 V และ -0.6 V ตามลำดับ และมีระดับแรงดันป้องกันที่ 50 V ในช่วงการวัด 0.2 mV คาปาซิเตอร์ C13 จะใช้ป้องกัน R8 มิให้เกิดภาวะความจุหลงเหลือ ซึ่งจะร่วมกันทำงานเป็นวงจรโลว์พาสฟิลเตอร์อันจะไปจำกัดช่วงแบนด์วิธของมิลลิโวลต์มิเตอร์ สังเกตว่า C13 จะมีค่าลดลงหากความถี่สูงขึ้น ค่าของ R18 และ C13 จึงต้องเลือกค่าให้เหมาะสมระหว่างแบนด์วิธกับการป้องกันแรงดันสูงเกินในแต่ละช่วงการวัด

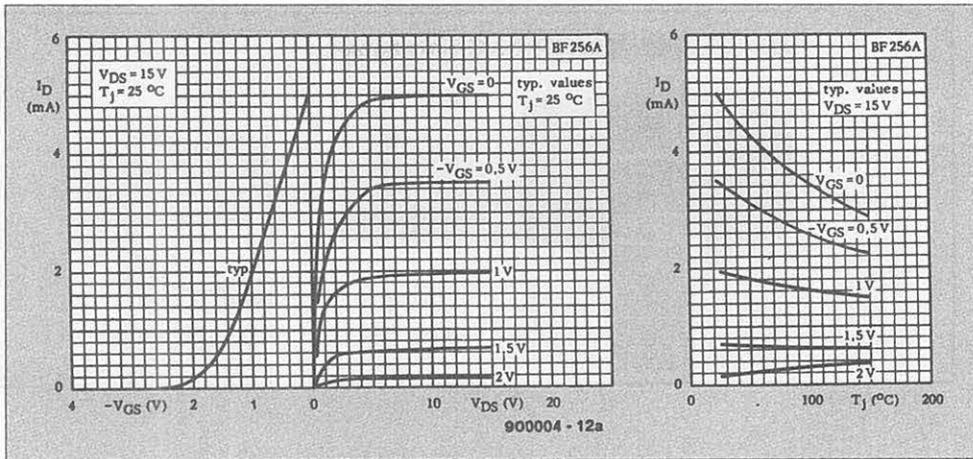
พีท T1 ไม่ได้อยู่ในวงจรป้อนกลับของภาคขยายซึ่งจะมี R11 เป็นตัวป้อนกลับ ทำให้วงจรขยายที่อัตราขยาย 1.5 เท่า ส่วนความต้านทาน R9 ต่อกับขาเดรนเพื่อไบอัสเชิงไฟตรงเท่านั้น สำหรับสัญญาณไฟ



รูปที่ 2.81 ผังวงจรของเอซี มิลลิโวลท์มิเตอร์

สลีบจะมีการตีคัปปลิงด้วย C15 และ C16 แก่ชุดจ่ายไฟตรง ทำให้ภาคขยายทางอินพุทมีเสถียรภาพการทำงานดีขึ้น การกำหนดกระแสไฟตรงของเฟียท์ทำได้ด้วยการกำหนดค่าความต้านทานที่ชาซอร์ส เนื่องจาก

ขาเกตจะต้องลงกราวด์ผ่านกลุ่มความต้านทานที่ต่อแบบขั้วบันได แรงดันตกคร่อมความต้านทานที่ชาซอร์สจะทำให้เกิดแรงดันลบที่ขาเกต (U_{GS}) ซึ่งจะไปกำหนดกระแสที่ไหลผ่านเดรนและซอร์ส ผลการไบอัสในเฟียท์



รูปที่ 2.82 ข้อมูลการออกแบบของอุปกรณ์เฟ็ท

พิจารณาดูได้ในรูปที่ 2.82 สำหรับแรงดันเดรนที่ +5.6 V และมี $R_{11} = 680$ โอห์ม จะเกิดกระแสเดรน 1.5 mA ที่ $-V_{GS} = 1$ V เฟ็ทที่ใช้คือเบอร์ BF256

วงจรขยายหลักประกอบด้วยดิฟเฟอเรนเชียลแอมพลิฟายเออร์ (T2-T3) ตามด้วยวงจรขยายเอาท์พุททำงานในคลาส A กระแสมีมิตเตอร์ของดิฟเฟอเรนเชียลแอมพลิฟายเออร์จะกำหนดด้วยแหล่งจ่ายกระแสใน T4 ซึ่งใช้ LED (D3) เป็นแหล่งไฟอ้างอิงที่ 1.8 V LED สีแดงโดยทั่วไปจะมีแรงดันตกคร่อมตัวมันประมาณ 1.5 V จึงไม่เหมาะกับการใช้ในวงจรนี้ LED ที่ใช้ควรเป็นแบบแสงจ้ามี่ประสิทธิภาพสูงหรือแบบให้แสงสีน้ำเงิน ซึ่งจะมีแรงดันตกคร่อมราว 1.8 V

หาก $R_{13} = 1$ k โอห์ม T4 จะดึงกระแสคงที่ที่ 1.2 mA ที่ภาคขยายเอาท์พุทจะมีแหล่งจ่ายกระแสคงที่ (T6) ส่วน D3 ก็เป็นแหล่งจ่ายกระแสอีกชุดให้กระแสคงที่ประมาณ 2.5 mA (เท่ากับ 1.2 V/ R_{19})

อินพุทของเฟ็ทจะเชื่อมโยงเชิงไฟตรงเข้ากับภาคขยายหลัก การไบอัสกำหนดจากแรงดันขาเดรนในระหว่าง 4 → 5 V ขาอินพุท (-) ของออปแอมป์แบบใช้ทรานซิสเตอร์นี้ได้แก่ T2-T6 จะมาจากขาเบสของ T3 โดยมีการเชื่อมโยงเชิงไฟตรงผ่านทางความต้านทานป้อนกลับ R15 ทำให้วงจรดิฟเฟอเรนเชียล

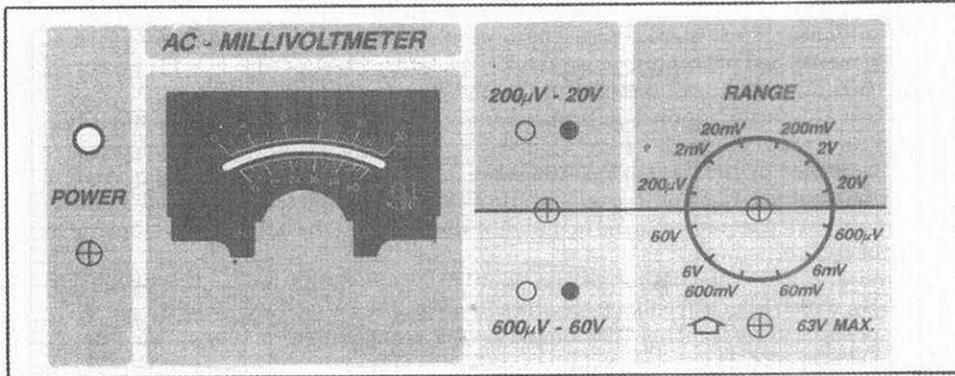
แอมป์รักษาระดับแรงดันไฟตรงที่ขาเอาท์พุท (ตรงขาคอลเล็กเตอร์ของ T5.T6) ส่วนขาอินพุท (-) จะตรงกับขาเบสของ T2

อัตราขยายรวมของการขยายสัญญาณไฟสลั็บจะเท่ากับ x83 หรือ x26 เท่า ขึ้นกับสวิตช์ S2 ซึ่งทำหน้าที่เลือกความต้านทานป้อนกลับ R15-R16 หรือ R15-R17 ที่ต่ออนุกรมกับคาปาซิเตอร์ C17-C18

โดยสรุปแล้ว วงจรขยายแบบใช้ทรานซิสเตอร์จะทำงานได้ดีในช่วงความถี่สูง ดังนั้น วงจรชดเชยความถี่จึงไม่จำเป็นต้องใช้เซอรามิกคาปาซิเตอร์ในภาคป้อนกลับ ใช้เพียง C14 ก็พอเพียงแล้ว

ชุดซิกแนลเร็กติฟายเออร์จะเชื่อมโยงเชิงคาปาซิตีฟด้วย C20 และ C21 ไปยังวงจรขยายภาคถัดมาคือ T7-T8 ซึ่งมีชุดเร็กติฟายเออร์และมีเตอร์แบบขดลวดเคลื่อนที่เป็นส่วนหนึ่งของภาคป้อนกลับ เพื่อให้เกิดการขยายอย่างเป็นเชิงเส้น ทำให้ภาคอินพุทมีความไวสูง คือ 21 mV จะทำให้เข็มมีเตอร์ชี้เต็มสเกลรูปแบบหน้าปัดมีเตอร์แสดงในรูปที่ 2.83

ดังนั้น ที่ช่วงการวัดต่ำสุด จึงมีความไวทางอินพุทที่ 220 ไมโครโวลท์ (0.2 mV) ก็ทำให้มีเตอร์ชี้เต็มสเกล C26 กับ C27 จะลดสัญญาณรบกวนในสายจ่ายไฟตรง



รูปที่ 2.83 หน้าปัดของเครื่องต้นแบบ

ปรีเซ็ท P1 กำหนดค่าฟอร์มแฟคเตอร์เพื่อแปลงค่าพีค-พีคเป็นค่า rms ทั้งนี้ ใช้เฉพาะกับคลื่นชายน

วงจรแปลงไฟสลับเป็นไฟตรงประกอบด้วยเยอร์มาเนียมไดโอด D4/D5 ส่วนซิลิกอนไดโอด D6 จะใช้ป้องกันมิเตอร์จากการเกิดโอเวอร์โหลด

การสร้าง

แผ่นวงจรพิมพ์ดูในรูปที่ 2.84 แผ่นหน้าปัดของเครื่องต้นแบบดูได้ในรูปที่ 2.83

โรตารีสวิตช์ทั้งสองตัวเป็นแบบหกตำแหน่ง (S1 และ S2) แผ่น PCB ที่ใช้เป็นแบบหน้าเดียว เมื่อประกอบวงจรพิมพ์แล้วใส่โรตารีสวิตช์ทั้งสอง จากนั้นใช้แผ่นตีบุกบัดกรีไว้รอบๆ แผ่นวงจร ดึงในรูปบนซ้าย แล้วบรรจุลงในกล่องให้เรียบร้อย

การปรับแต่ง

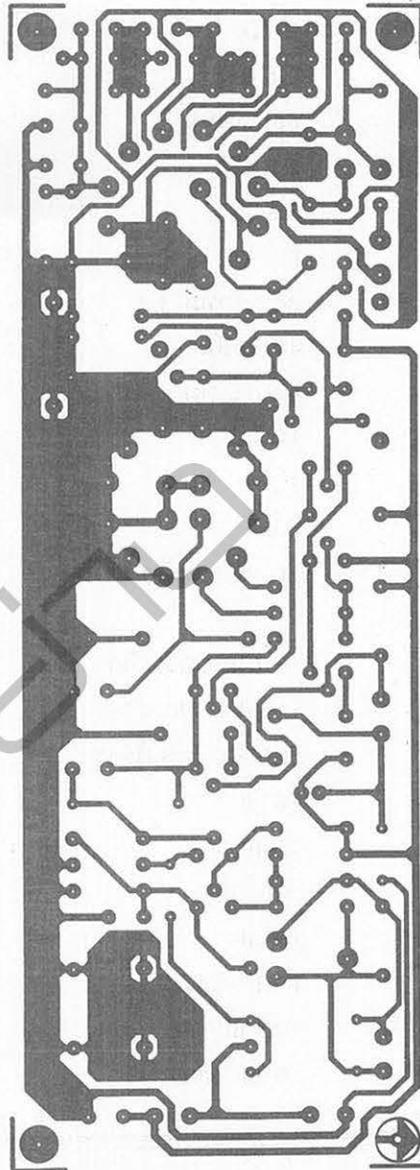
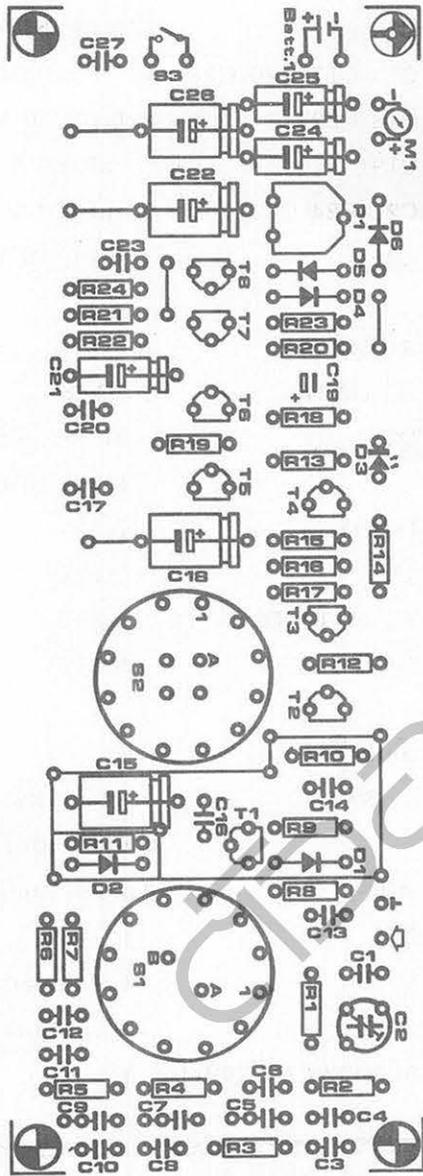
ที่หน้าปัดของกล่องประกอบด้วยมิเตอร์ สวิตช์ On/Off LED และช็อคเกต BNC ตลอดจนถึงถ่าน 9 V จะอยู่ภายนอกแผ่น PCB

เปิดไฟเข้าเครื่อง ตรวจวัดกระแสในวงจรจะมีประมาณ 7→8 mA ใช้ DVM วัดแรงดันที่ขาเอาโนดของ D3 (+1.8 V) กับขั้วบวกของ C21 (อยู่ระหว่าง

+5 กับ +6 V) แรงดันอันหลังจะต้องเท่ากับที่ปรากฏที่ขาเดรนของเฟ็ท T1 หากไม่เป็นไปตามนี้ให้เปลี่ยนเฟ็ทใหม่ หรือลองเปลี่ยนค่า R11 ใหม่ จากนั้นตรวจสอบขาคอลเล็กเตอร์ของ T8 จะอ่านแรงดันได้ +6.4 V

ตั้งวงจรไปที่ช่วงการวัด 60 V ปรับเข็มมิเตอร์ด้วยสกูททางหน้าปัดมิเตอร์เองให้เข็มตรงเลข 0 พอดี ต่อแหล่งกำเนิดคลื่นชายนเข้ากับ DVM แล้ววัดแรงดันไฟสลับ ตั้งความถี่ชายนดังกล่าวในช่วง 100→200 Hz ต่อชุดแบ่งผ่านแรงดัน 1,000 : 1 เข้าระหว่างอินพุทของ DVM กับอินพุทของเอซีมิลลิโวลท์มิเตอร์นี้ ชุดแบ่งผ่านแรงดันนี้จะประกอบด้วยรีซิสเตอร์ 10 kΩ กับ 10 โอห์ม (1% ทั้งคู่) ตั้งมิลลิโวลท์มิเตอร์ไปที่ช่วงวัด 0.6 V และตั้ง DVM ไปที่ช่วงวัด 1 V หรือ 3 V ปรับปรีเซ็ท P1 จนมิเตอร์อ่านตรงกับ DVM พอดี หากเข็มมิเตอร์สั่นไปมา ให้เปลี่ยนไดโอด D4 และ D5 (อาจเปลี่ยนไปใช้เบอร์ BAT 85 หากหาเยอร์มาเนียมไดโอดยาก)

ต่อไปคือการปรับทริเมอร์ C2 ให้มีการชดเชยความถี่ที่ดีที่สุดเมื่ออินพุทมีความถี่ 200 kHz โดยใช้สโคปและแหล่งกำเนิดคลื่นชายน โดยตั้งวงจรไปที่ช่วงวัด 200 mV หากไม่มีอุปกรณ์ใดๆ ในการทดสอบ ให้ปรับ C2 จนมีค่าราว 2/3 ของค่าทั้งหมด (10→12



รูปที่ 2.84 แผ่นวงจรพิมพ์

pF)

ในเครื่องต้นแบบจะมีแบนด์วิดท์มากกว่า 4 MHz และมีความผิดพลาดในการอ่านค่าแรงดันเพียง 5% ที่ความถี่ 2 MHz

รายการอุปกรณ์
ความต้านทาน

| | |
|--------|--------------|
| R1 | 1 MΩ 1% |
| R2 | 100 kΩ 1% |
| R3 | 10 kΩ 1% |
| R4 | 1 kΩ 1% |
| R5 R16 | 100 โอห์ม 1% |
| R6 | 12 โอห์ม 1% |
| R7 | 150 โอห์ม 1% |

| | |
|-------------|----------------------|
| R8 | 4.7 kΩ |
| R9 R13 | 1 kΩ |
| R10 R24 | 1.5 kΩ |
| R11 | 680 โอห์ม |
| R12 | 1.2 kΩ |
| R14 | 6.8 kΩ |
| R15 | 8.2 kΩ |
| R17 | 342 โอห์ม 1% |
| R18 | 47 โอห์ม |
| R19 | 470 โอห์ม |
| R20 R22 | 10 kΩ |
| R21 | 100 โอห์ม |
| R23 | 5.6 kΩ |
| P1 | 10 kΩ ปรีเซ็ท วางนอน |
| คาปาซิเตอร์ | |
| C1 C27 | 100 nF เซรามิก |
| C2 | 15 pF ทริมเมอร์ |
| C3 | 100 pF โพลีสไตรีน |
| C4 C14 | 10 pF |
| C5 | 1 nF |
| C6 | 100 pF |
| C7 | 10 nF |
| C8 C13 | 1 nF เซรามิก |
| C9 | 100 nF |
| C10 C12 | 10 nF เซรามิก |

| | |
|-----------------|---------------------|
| C11 | 1 μF |
| C15 | 100 μF/10 V |
| C16 C17 C20 C23 | 47 nF เซรามิก |
| C18 C22 | 220 μF/10 V |
| C19 | 33 μF/16 V แทนทาลัม |
| C21 C24 C25 | 22 μF/10 V |
| C26 | 100 μF/16 V |

สารกึ่งตัวนำ

| | |
|-------------------|---|
| D1 D2 D6 | 1N4148 |
| D3 | LED ความเข้มสูงสีน้ำเงิน (แรงดันตกคร่อม 1.8 V) |
| D4 D5 | AA119 |
| T1 | BF256A |
| T2 T3 T4 T6 T7 T8 | BC550C |
| T5 | BC560C |

เบ็ดเตล็ด

| | |
|-------|---|
| S1 S2 | โรตารีสวิตช์ 2 ชั้น 6 ตำแหน่ง แบบติดตั้งบนแผ่น |
| PCBS3 | สวิตช์ขนาดเล็ก SPDT |
| BT1 | ถ่าน 9 V |
| M1 | มิเตอร์แบบขดลวดเคลื่อนที่ 50 ไมโครแอมป์ |

กล่องโลหะ 80x200x180 มม.

ชุดคิทเพื่อการศึกษา

ศูนย์บริการไฟฟ้า - อิเล็กทรอนิกส์

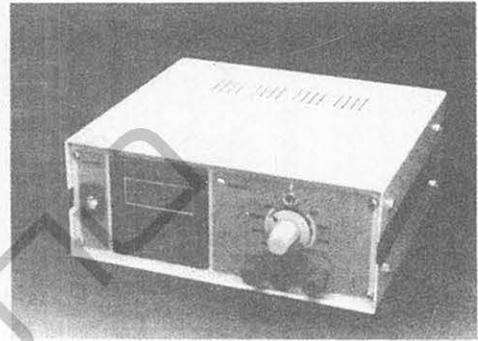
1786/8 ถนนกรุงเทพ - นนทบุรี ตลาดบางซื่อ เขตดุสิต กรุงเทพฯ ฯ

โทร. 585 - 9533

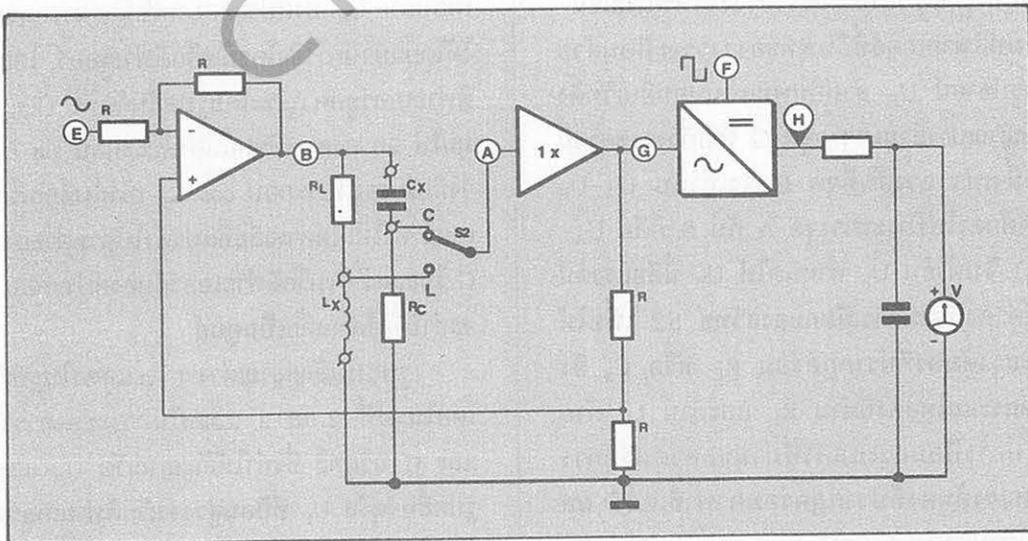
มาตรวัดค่า แอล-ซี

โดยหลักการแล้ว มีความยุ่งยาก 2 ประการ ในการสร้างเครื่องวัด L หรือ C ทั้งนี้ เพราะอุปกรณ์ L หรือ C จะมีการสูญเสียกำลังไม่มากนัก และยังมี การทำงานขึ้นกับความถี่ ในการออกแบบนี้ ถือว่าการ สูญเสียกำลังมีค่าต่ำจนละทิ้งได้ ส่วนความถี่การทำงาน จะจำกัดเฉพาะช่วงความถี่เสียง

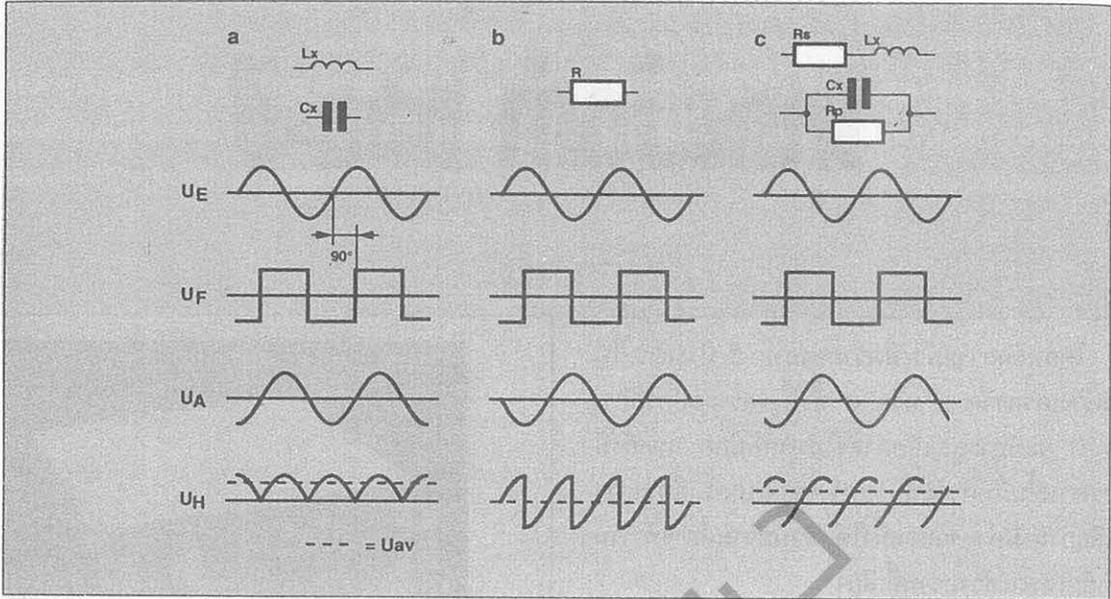
หลักการออกแบบระบบวัด L และ C แสดงดัง ในรูปที่ 2.97 ค่าของอินดักแตนซ์ (L_x) หาได้โดย การจ่ายกระแสรูปลิ้นขายน้ผ่านขดลวดซึ่งจะส่งผลให้ เกิดแรงดันคร่อมขดลวดขึ้น ส่วนค่าของ C_x ได้จาก การป้อนแรงดันขายน้คงที่คร่อมคาปาซิเตอร์ แล้ว ตรวจวัดผลเชิงกระแสด้วยแรงดันตกคร่อม R_c ไม่ว่า จะเป็นกรณีใด แรงดันที่จุด A จะแปรค่าโดยตรงกับค่า



อินดักแตนซ์หรือค่าคาปาซิเตอร์รวมกับความต้านทาน ในตัวอุปกรณ์ดังกล่าว ค่าความต้านทานในอุปกรณ์ L หรือ C จะเป็นตัวทำให้เกิดการสูญเสียขึ้นในอุปกรณ์



รูปที่ 2.97 ระบบหลักการทำงานของ LC มีเตอร์



รูปที่ 2.98 รูปแบบสัญญาณต่าง ๆ ในการวัด

เหล่านั้น

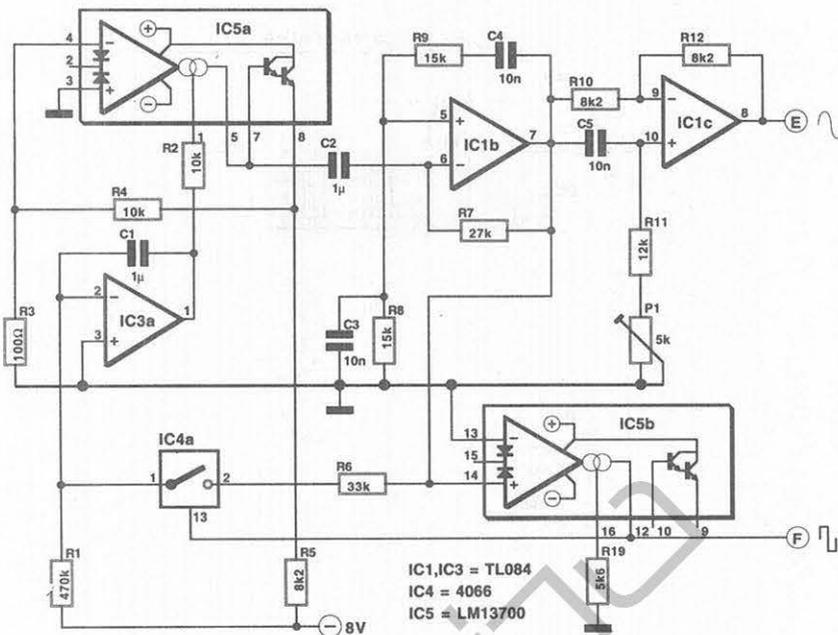
มาเริ่มพิจารณาถึงกระแสไหลผ่านขดลวดหรือแรงดันที่ตกคร่อมคาปาซิเตอร์ให้มีค่าคงที่จะทำได้อย่างไร

ขาอินพุทแบบอินเวทิงของวงจรถิฟเฟอร์เน-เซียลแอมพลิฟายเออร์ที่อินพุทของวงจรถูกป้อนด้วยสัญญาณรูปขายน U_E ส่วนอินพุทแบบนอนอินเวทิงซึ่งรับสัญญาณบางส่วนมาจากจุด G โดยที่วงจรถายนี้เท่ากับหนึ่งเท่า แรงดันที่จุด B จึงเท่ากับ $U_A - U_E$ ความต่างศักย์ไฟฟ้าระหว่างจุด A กับ B ก็คือ $U_A - (U_A - U_E)$ จึงเท่ากับ U_E กำหนดให้ U_E นี้คือแรงดันรูปขายนค่าคงที่ตามการเลือกของสวิตช์ S2 เพื่อให้เกิดภาวะแรงดันคงที่ปรากฏคร่อม R_L หรือ C_x จึงทำให้เกิดกระแสไหลคงที่ผ่าน R_L และผ่าน L_x ด้วย โดยที่เป็นการป้อนกระแสคงที่ผ่านขดลวดหรือการทำให้เกิดแรงดันคงที่ปรากฏคร่อมคาปาซิเตอร์ ผลของความต้านทานภายในอุปกรณ์เหล่านี้คือ R_L และ R_C จึงไม่มีผลต่อการวัดแบบนี้

สัญญาณที่จุด G จะมีองค์ประกอบ 2 ส่วน คือ

แรงดันรูปขายนที่มีเฟสตรงกันกับ U_E และแรงดันรูปขายนที่มีเฟสเปลี่ยนไป 90 องศา เทียบกับ U_E (เกิดองค์ประกอบ $\cos U_E$) เมื่อรวมองค์ประกอบทั้งสองส่วนเข้าด้วยกัน ก็จะได้รูปคลื่นขายนที่เปียงไป X องศา เทียบกับ U_E องค์ประกอบเหล่านี้สามารถแยกจากกันได้โดยขบวนการซิงโครไนส์เร็กติฟายเออร์ โดยชุดเร็กติฟายเออร์ถูกควบคุมโดยรูปคลื่นจัตูรัส (F) ซึ่งเลื่อนมุมไป 90 องศา เทียบกับองค์ประกอบ $\sin U_E$ ดังนั้นจึงมีเพียงองค์ประกอบ $\cos U_E$ เท่านั้นที่ถูกเร็กติฟายเออร์ ทำให้เกิดค่าเฉลี่ยที่แปรค่าไปตามค่าของ L และ C ในขณะที่การเร็กติฟายเออร์กับองค์ประกอบ $\sin U_E$ จะทำให้ได้ค่าเฉลี่ยเป็นศูนย์

รูปแบบสัญญาณต่าง ๆ จะแสดงในรูปที่ 2.98 โดยในรูปที่ 2.98 a แสดงในภาวะของการวัดค่า L และ C บริสุทธิ์ ซึ่งทำให้สัญญาณวัด U_A และแรงดันรูปคลื่นจัตูรัส U_F ที่ป้อนสู่วงจรถิฟเฟอร์เนเซียลแอมพลิฟายเออร์จะมีเฟสเปียงไป 90 องศา เทียบกับ U_E ดังนั้น ชุดเร็กติฟายเออร์จึงปิดเปิดวงจรถิฟเฟอร์เนเซียลแอมพลิฟายเออร์จึงปิดเปิดวงจรถิฟเฟอร์เนเซียลแอมพลิฟายเออร์เฉพาะที่จุดศูนย์โวลท์ของสัญญาณ ส่งผลให้ค่าเฉลี่ยของแรงดันแปรตามค่า



รูปที่ 2.99 วงจรออสซิลเลเตอร์

รีแอกแตนซ์ของอุปกรณ์ที่จะตรวจวัด

ในกรณีแทน L และ C ด้วย R ดังในรูปที่ 2.98 b สัญญาณจะมีเฟสเดียวกับ U_E ชุดเรกติฟายเออร์จะสวิตช์ซึ่งค่าพีคของแรงดัน ส่งผลให้มีค่าแรงดันเฉลี่ยเป็นศูนย์

แม้ว่าในทางปฏิบัติ อุปกรณ์ L และ C อาจมีความจุไฟฟ้าหรือความเหนี่ยวนำปะปนมาบ้าง แต่ผลอันนี้จะหายไปในช่วงการซิงโครไนส์เรกติฟายเออร์ ทำให้การวัดค่า L และ C โดยวิธีนี้ให้ค่าถูกต้องแท้จริงเสมอ

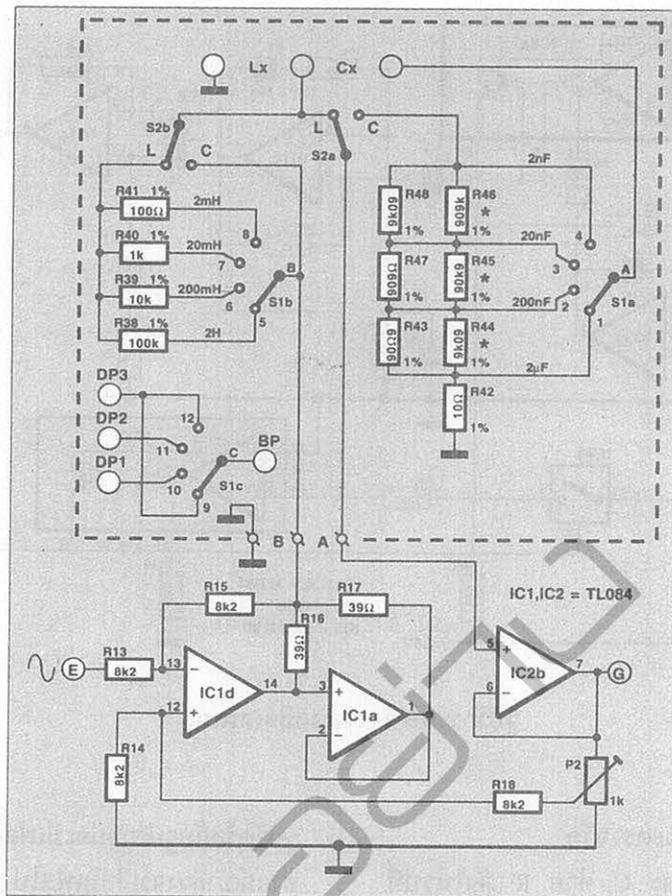
วงจรรออสซิลเลเตอร์

สัญญาณวัด U_E กับแรงดันรูปคลื่นจัตุรัส U_F ที่ จะส่งเข้าสู่ภาคเรกติฟายเออร์จะมาจากวงจรวีเยนบริดจ์ออสซิลเลเตอร์ IC1b ดังในรูปที่ 2.99 สัญญาณทางเอาต์พุตจากวงจรวีเยนจะถูกแปลงเป็นรูปคลื่นจัตุรัสโดย IC5b ซึ่งเป็นออฟแอมป์แบบทรานสคอนดัก-แทนซ์ต่อเป็นวงจรวีเยนเปรียบเทียบแรงดัน โดยที่สัญญาณ

รูปจัตุรัสกับรูปไซน์จะมีเฟสเดียวกัน จึงป้อนสัญญาณไซน์เข้าสู่วงจรวีเยนเฟสไป 90 องศา ในวงจรวีเยนเฟส IC1c โดยมีการปรับมุมเลื่อนเฟส 90 องศา นี้ด้วยปริ๊เซทพ็อท P1

วงจรวีเยนที่เหลือในรูปที่ 2.99 ทำหน้าที่รักษาเสถียรภาพทางเอาต์พุตของวงจรรออสซิลเลเตอร์ โดยทางด้านเอาต์พุต (ขา 5) ของ IC5a จะทำงานเป็นตัวกำหนดค่าความต้านทานในวงรอบป้อนกลับ ของ IC1b ค่าความต้านทานนี้กำหนดด้วยกระแสที่ไหลผ่านขาควบคุม (ขา 1) กระแสจากวงจรวีเยน IC3a จะใช้ในการควบคุมอัตราขยายใน IC1b ซึ่งก็คือการควบคุมขนาดของรูปคลื่นไซน์เฉพาะครึ่งไซเคิลบวก ส่วนช่วงไซเคิลลบจะไม่ผ่านไปได้เพราะสวิตช์ IC4a จะเปิดวงจรวีเยน

การรักษาระดับสัญญาณไซน์ให้คงที่ก็คือการควบคุมอัตราขยายใน IC1b หากแอมป์ลิจูดสูงก็จะไปลดอัตราขยายโดยอัตโนมัติ ขนาดสัญญาณคือ 1.2 V



รูปที่ 2.100 โค้ดแกรมของวงจรรวด

วงจรวัดค่า

ในรูปที่ 2.100 ทางอินพุตใช้ดิฟเฟอเรนเชียลแอมพลิฟายเออร์ (IC1d) โดยกระแสเอาต์พุตของมันจะเพิ่มอีกเท่าตัวใน IC1a โดยมีระดับกระแสพีคที่ 15 mA ซึ่งหากใช้ออปแอมป์ TL084 เพียงตัวเดียวก็อาจได้กระแสสูงขนาดนี้ ในการออกแบบจะเน้นระดับแรงดันที่ปรากฏคร่อม R17 ให้เท่ากับที่คร่อม R16 ดังนั้น กระแสที่ไหลผ่านความต้านทานเหล่านี้จึงเท่ากัน ดังนั้น แต่ละครั้งไซเกิ้ลของกระแสที่ใช้ในวงจรวัดจึงมาจาก IC1d และ IC1a ตามลำดับ

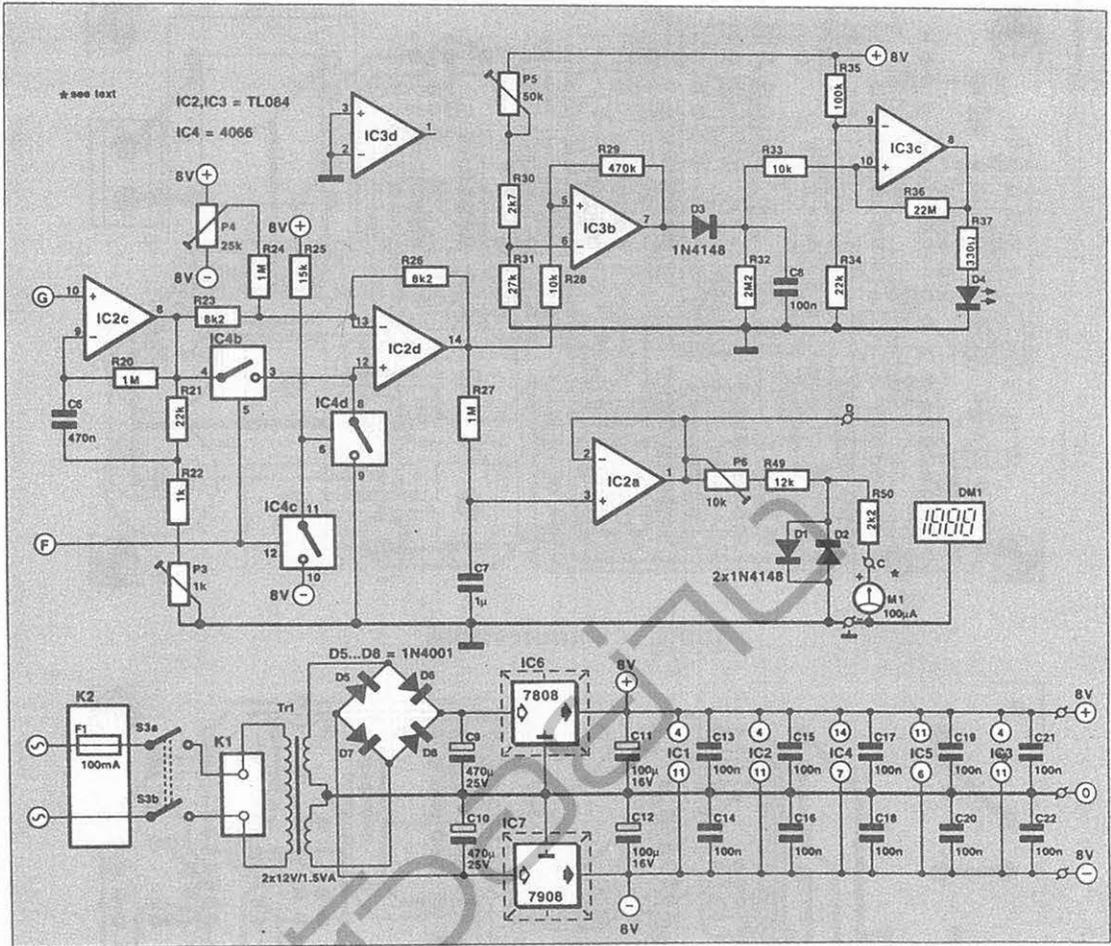
สวิทช์กำหนดช่วงวัด (S1) ดูที่ S1c ซึ่งใช้กำหนดจุดทศนิยมของแผงตัวเลข ในกรณีใช้ตัวเลขแบบ LCD ขั้วของ S1c จะต้องต่อกับสัญญาณแบคเพลน

(BP) แต่หากแผงตัวเลขเป็นชนิด LED ใช้ลอจิก 1 หรือ 0 ก็แล้วแต่ชนิดแผงตัวเลขที่ออกแบบมา

ภาคเร็กติฟายเออร์ และแหล่งจ่ายไฟ

ดวงจรเช่นนี้ได้ในรูปแบบที่ 2.101 ประกอบด้วยภาคเร็กติฟายเออร์ มีเตอร์ แหล่งจ่ายไฟ และการบอกภาวะเกินช่วงวัด (Overflow)

วงจรรีเก็คติฟายเออร์ใช้ IC2d ตามด้วยวงจรรวม IC2c โดยที่เอาต์พุตจากวงจรวัดส่วนแรก ให้ 150 mV เต็มสเกล จึงไม่พอเพียงแก่การใช้กับมีเตอร์ที่เป็นแบบ 2 V เต็มสเกล อุปกรณ์เร็กติฟายเออร์ในกรณีนี้จะไม่ใช้ไดโอด แต่ใช้ไอส์ครอนิกสวิทช์ IC4b กับ IC4d ซึ่งถูกควบคุมการทำงานโดยสัญญาณรูป



รูปที่ 2.101 แหล่งจ่ายไฟและวงจรรีเลย์ไฟฟ้า

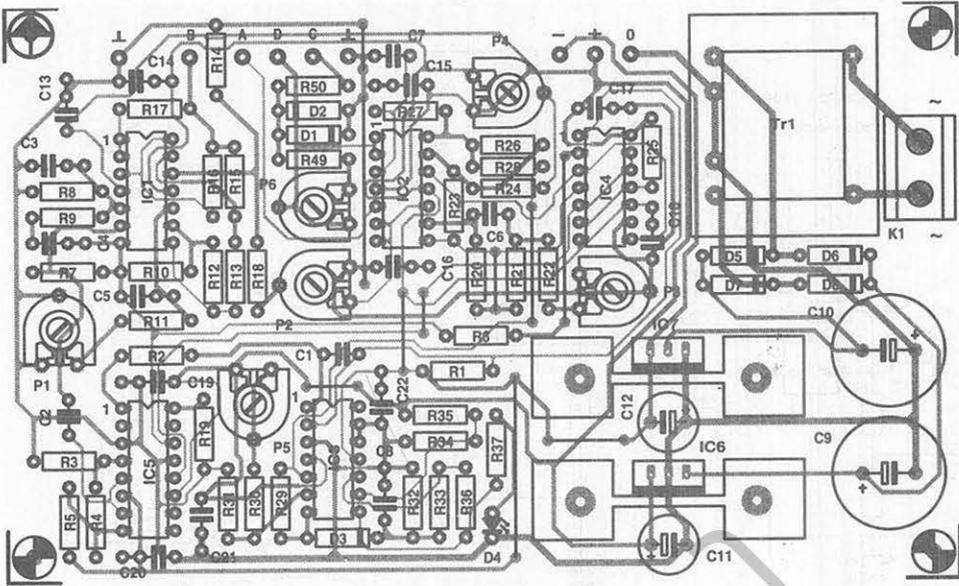
คลื่นจัตุรัสที่แปลงมาจากรูปคลื่นขายนของเวียนบริดจ์ ออสซิลเลเตอร์ ส่วนชุดอินเวอเตอร์ใน IC4c จะไปควบคุมวงจร IC4d ทำให้ IC4b กับ IC4d ทำงานปิดเปิดวงจรสลับกันไปมา หาก IC4b ปิด วงจร IC2d จะขยายที่อัตราขยาย $\times 1$ เท่า แต่หาก IC4d ปิดวงจร IC2d จะขยายที่ -1 เท่า ทั้งนี้โดยการควบคุมจากสัญญาณรูปคลื่นจัตุรัส

เอาท์พุทจากวงจรเรกติฟายเออร์ถูกรองให้เรียบโดยเน็ทเวิร์ค R27-C7 โดยที่วงจรเน็ทเวิร์คนี้จ่ายโวลต์ได้เพียงเล็กน้อย คักคาไฟฟ้าคร่อม C7 จึงต่อผ่านบัฟเฟอร์ IC2a ก่อนป้อนมายังมีเตอร์ ซึ่งอาจเป็นแบบแผงตัวเลขหรือแบบเข็มชี้ ในกรณีใช้แบบดิจิตอล

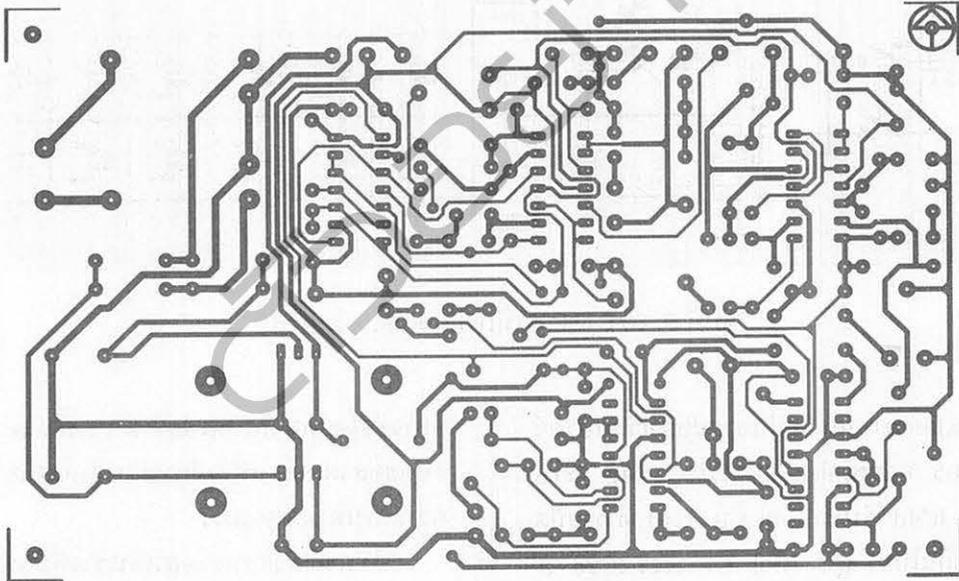
ก็อาจต่อโดยตรงกับบัฟเฟอร์ IC2a นี้ มีเมเตอร์ที่ใช้เป็นชนิดขดลวดเคลื่อนที่ซึ่งมีการป้องกันโดยใช้ไดโอดและความต้านทานอนุกรมไว้

ในกรณีสัญญาณวัดสูงเกินช่วงที่มีเมเตอร์จะรับได้ IC2c จะเกิดขลิบ ทำให้แรงดันเรกติฟายเออร์จะไม่เกิน 2 V ตลอดเวลาตรงกับช่วงความไวเมเตอร์ที่เลือกใช้ ในกรณีนี้จึงไม่จำเป็นต้องมีการบอกภาวะโอเวอร์โพล

แต่ในกรณีของแผงตัวเลข ภาวะการเกิดโอเวอร์โพลอาจสร้างได้โดยใช้ IC3b ต่อเป็นวงจรเปรียบเทียบแรงดัน โดยแรงดันนั้นกำหนดที่ฟิวท P5 ไปที่ระดับประมาณ 4 V เมื่อเอาท์พุทจากวงจรเรกติฟายเออร์สูงกว่า 4 V จะทำให้บัฟเฟอร์คาปาซิเตอร์ C8 รับประจุ



รูปที่ 2.102 แผงวงจรพิมพ์



ไฟฟ้าผ่านทาง D3 ส่งผลให้เอาท์พุทของ IC3c เปลี่ยนสถานะลอจิกทันที และจึงทำให้ D4 สว่าง

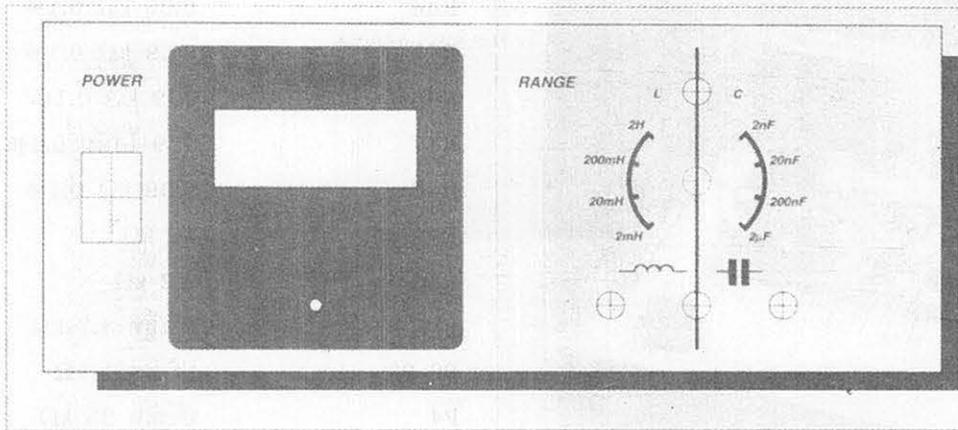
การสร้างและปรับแต่ง

แผงวงจรพิมพ์ดูในรูปที่ 2.102 เริ่มจากใส่ลวดโยงจุดต่างๆ ตามด้วยอุปกรณ์ขนาดเล็กไล่ไปหาขนาดใหญ่ เช่น อีเล็กโตรไลติกคาปาซิเตอร์และหม้อแปลง

ส่วนบรรดาความต้านทาน 0.1% ให้ต่อบัดกรีตรงกับขาต่างๆ ในสวิทช์เลือกช่วงวัต S1 ซึ่งเป็นแบบติดตั้งกับหน้าปัดเครื่องไม่ใช่แบบบัดกรีตรงกับแผ่น PCB

ในกรณีใช้แผงตัวเลข อย่าลืมเดินสายไปยัง S1c เพื่อควบคุมจุดทศนิยมบนแผงแสดงตัวเลข

แม้ว่าในวงจรจะมีปริเซทพ็อตต่างๆ มากถึง 6 ตัว แต่การปรับแต่งก็ทำได้ง่ายๆ โดยเริ่มต้นปรับ



รูปที่ 2.103 หน้าปิดเครื่องต้นแบบ

ปรีเซททุกตัวไปที่กึ่งกลางช่วงการปรับ

ในกรณีใช้มีเตอร์แบบขดลวดเคลื่อนที่ ให้ต่อโวลท์มีเตอร์ในระหว่าง D กับกราวด์ เมื่อปลดไฟออก (Off) จากเครื่อง ปรับเข็มมีเตอร์ให้ตรงเลข 0 ก่อนเสมอ

ตั้ง S2 ไปที่ตำแหน่ง C (คาปาซิเตอร์) และปล่อยขาอินพุทลอยไว้ ปรับพ็อท P4 จนโวลท์มีเตอร์อ่านได้ 0 V เป็นอันปรับออฟเซ็ทเรียบร้อย

ต่อไปต่อคาปาซิเตอร์ 100 nF สองตัวขนานกัน นำมาต่อกับขาอินพุททั้งสอง ปรับสวิตช์เลือกช่วงวัดไปที่ 200 nF เราไม่จำเป็นต้องทราบค่าละเอียดของคาปาซิเตอร์ดังกล่าว เฉพาะการทดสอบนี้เพื่อปรับค่าอัตราขยายใน IC2c โดยการปรับที่พ็อท P3 จนแรงดันที่ D อ่านได้ 2 V เนื่องจาก R27 กับ C7 ร่วมกันมีค่าเวลาไทม์คอนสแตนต์ 1 วินาที แรงดันจึงเพิ่มขึ้นช้าๆ จึงต้องปรับ P3 ช้าๆ ด้วยเช่นกัน จากนั้นต่อรีซิสเตอร์ 10 kΩ ขนานกับคาปาซิเตอร์ดังกล่าว แล้วปรับพ็อท P1 จนแรงดันที่ D เท่ากับ 2 V ขณะนี้จะเกิดความแตกต่างของมุมไฟฟ้า (เฟส) ระหว่างรูปคลื่นขายนกับรูปคลื่นจตุรัสเท่ากับ 90 องศา

ต่อไปปลดรีซิสเตอร์ 10 kΩ ออก แต่ยังไม่ต้องปลดคาปาซิเตอร์ออกจากขาอินพุท ปรับพ็อท P2 ให้มีการป้อนกลับบวกด้วยอัตราขยาย x1 เท่าพอดิ ซึ่ง

เงื่อนไขนี้จะไม่เกิดออสซิลเลต แต่ก็ใกล้จะออสซิลเลต หากจำเป็นให้ต่อออสซิลโลสโคปเข้ากับเอาต์พุทของ IC2b แล้วปรับพ็อท P2 จนการออสซิลเลตหยุดหายไปพอดิ หากไม่มีสโคปให้ปรับ P2 ไปที่ประมาณ 2/3 ของทางเดิน หรือประมาณ 750 โอห์ม ระหว่างขากลางกับกราวด์

นอกจากใช้ออสซิลโลสโคปแล้ว อาจใช้ฟังก์ชันเจนเนอเรเตอร์เพื่อป้อนรูปคลื่นสามเหลี่ยม จะช่วยให้ปรับ P2 ได้ละเอียดยิ่งขึ้น ในการทำเช่นนี้ให้ถอดบัดกรีแก่ R13 จาก IC1c แล้วป้อนสัญญาณรูปสามเหลี่ยมขนาด 3 V ที่ 1 kHz แก่ IC1c แล้วจับสโคปดูรูปคลื่นจตุรัสที่ได้ ปรับ P2 จนรูปคลื่นสะอาดปราศจากการเกิดโอเวอร์ชูตใดๆ

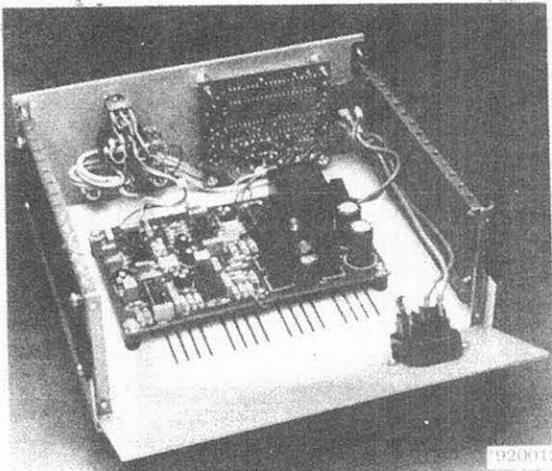
ต่อไปต่อคาปาซิเตอร์ 100 nF 1% จำนวน 2 ตัว (ในกรณีใช้มีเตอร์แบบขดลวดเคลื่อนที่) หรือใช้ 180 nF 1% จำนวน 1 ตัว (ในกรณีใช้แผงตัวเลข) เข้ากับขาอินพุท แล้วปรับพ็อท P6 (กรณีของมีเตอร์) หรือ P3 (กรณีใช้แผงตัวเลข) จนค่าที่อ่านถูกต้องตามค่าของคาปาซิเตอร์ที่ใช้

รายการอุปกรณ์

ความต้านทาน

R1 R29

470 kΩ



| | |
|----------------|-----------------|
| R2 R4 R28 R33 | 10 kΩ |
| R3 | 100 โอห์ม |
| R5 R10 R12→R15 | |
| R18 R23 R26 | 8.2 kΩ |
| R6 | 33 kΩ |
| R7 R31 | 27 kΩ |
| R8 R9 | 15 kΩ |
| R11 | 12 kΩ |
| R16 R17 | 30 โอห์ม |
| R19 | 5.6 kΩ |
| R20 R24 R27 | 1 MΩ |
| R21 R34 | 22 kΩ |
| R22 | 1 kΩ |
| R25 | 15 kΩ |
| R30 | 2.7 kΩ |
| R32 | 2.2 kΩ |
| R35 | 100 kΩ |
| R36 | 22 MΩ |
| R37 | 330 โอห์ม |
| R38 | 100 kΩ 0.1% |
| R39 | 10 kΩ 0.1% |
| R40 | 1 kΩ 0.1% |
| R41 | 100 โอห์ม 0.1% |
| R42 | 10 โอห์ม 0.1% |
| R43 | 90.9 โอห์ม 0.1% |

| | |
|-------|----------------|
| R44 | 9.09 kΩ 0.1% |
| R45 | 90.9 kΩ 0.1% |
| R46 | 909 kΩ 0.1% |
| R47 | 909 โอห์ม 0.1% |
| R48 | 9.09 kΩ 0.1% |
| R49 | 12 kΩ |
| R50 | 2.2 kΩ |
| P1 | ปรีเซ็ท 4.7 kΩ |
| P2 P3 | ปรีเซ็ท 1 kΩ |
| P4 | ปรีเซ็ท 25 kΩ |
| P5 | ปรีเซ็ท 47 kΩ |
| P6 | ปรีเซ็ท 10 kΩ |

คาปาซิเตอร์

| | |
|-------------|-----------------------|
| C1 C2 C7 | 1 μF |
| C3→C5 | 10 nF |
| C6 | 470 nF |
| C8, C13→C20 | 100 nF |
| C9 C10 | 470 μF/25 V วางตั้ง |
| C11 C12 | 100 μF/16 V วางตั้ง |
| | 180 nF 1% จำนวน 1 ตัว |
| | ใช้ในตอนปรับแต่งวงจร |
| | 100 nF 1% จำนวน 2 ตัว |
| | ใช้ในตอนปรับแต่งวงจร |

สารกึ่งตัวนำ

| | |
|-------|-------------------------|
| D1→D3 | 1N4148 |
| D4 | LED สีเหลือง ขนาด 5 มม. |
| D5→D8 | 1N4001 |

ไอซี

| | |
|---------|---------|
| IC1→IC3 | TL084 |
| IC4 | CD4066 |
| IC5 | LM13700 |
| IC6 | 7808 |
| IC7 | 7908 |

เบ็ดเตล็ด

| | |
|----|-------------------|
| K1 | ลูกเต๋า 2 ตำแหน่ง |
|----|-------------------|

| | |
|-------|---|
| K2 | ปลั๊กไฟ AC พร้อมฟิวส์ 100 mA แบบขาดซ้ำ |
| K3→K5 | بابานาช็อคเกต |
| S1 | โรตารีสวิตช์ 3 ชั้น 4 ตำแหน่ง |
| S2 | โรตารีสวิตช์ 2 ชั้น แบบโยก |
| S3 | สวิตช์ DPDT พร้อมหลอด ไฟ On |
| Tr1 | หม้อแปลง 2×12 V 1.5 VA |
| M1 | มิเตอร์แบบขดลวดเคลื่อนที่ 100 ไมโครแอมป์ |
| DM1 | แผง DVM 3.5 หลัก เต็มสเกล 2 V |

ฮีตซิงค์สำหรับ IC6 และ IC7

การใช้แผงตัวเลขแบบ LCD

ในการออกแบบแผงตัวเลข 3 1/2 หลัก แบบ LCD จะใช้ไอซีเบอร์ ICL 7106 ซึ่งภายในไอซีนี้มีวงจรต่างๆ ครบถ้วน เกี่ยวกับการแปลงแรงดันเป็นตัวเลขดิจิตอล โดยปัจจุบันมีจำหน่ายเป็นชุดคิทมาตรฐานมากมาย

ในรูปที่ 2.103 แสดงหน้าปัดเครื่องแบบใช้แผงตัวเลข LCD ซึ่งต้องการสัญญาณเฟสตรงกันข้ามปรากฏที่ขา BP (แบคเฟลนด้วย) จึงใช้ทรานซิสเตอร์ T1 ทำหน้าที่นี้ ด้านวงจรอินพุทเป็นโลว์พาสฟิลเตอร์มีความถี่คัทออฟที่ 16 Hz เพื่อตัดทอนสัญญาณรบกวนภาคแปลง A/D ในตัวไอซีนี้ C2 กำหนดสัญญาณความถี่อ้างอิงในไอซี 7106

ส่วน R4 และ C3→C5 เป็นส่วนหนึ่งของวงจรภาค A/D ในไอซีนี้ ชุดจ่ายไฟที่เหมาะสมคือ ± 5 V ได้จากไอซีเร็กกูเลเตอร์ IC2 กับ IC3

รายการอุปกรณ์ ความต้านทาน

| | |
|-------|-------------------------------|
| R1 | 22 MΩ |
| R2 R5 | 1 MΩ |
| R3 | 100 kΩ |
| R4 | 470 kΩ |
| R6 | 18 kΩ |
| R7 | 10 kΩ |
| P1 | พ็อท 4.7 kΩ แบบปรับ 10 รอบ |

คาปาซิเตอร์

| | |
|----------|------------------------|
| C1 | 10 nF |
| C2 | 150 pF |
| C3 C6 C7 | 100 nF |
| C4 | 47 nF |
| C5 | 220 nF |
| C8 C9 | 330 nF |
| C10 C11 | 100 μF/25 V วางแนวตั้ง |

สารกึ่งตัวนำ

| | |
|----|-------|
| T1 | BS170 |
|----|-------|

ไอซี

| | |
|-----|---------|
| IC1 | ICL7106 |
| IC2 | 78L05 |
| IC3 | 79L05 |

เบ็ดเตล็ด

| | |
|------|---|
| LCD1 | แผงแสดงผล 3 1/2 หลัก ช็อคเกต 40 ขา ลูกเต๋า 20 ขา x2 ชุด |
|------|---|

มาตรฐานความถี่ขนาดเล็ก

ด้วยการใช้ไอซีรุ่นใหม่ ๆ ทำให้การออกแบบมาตรฐานความถี่ระบบตัวเลขวัดความถี่ขนาดเล็ก โดยให้ตัวเลขมากถึง 4 1/2 หลัก ในขณะที่มีได้ใหญ่กว่าหลักไม่ขีดตั้งในภาพ สามารถวัดความถี่ได้จนถึง 199.99 kHz แต่หากมีการเพิ่มวงจรปริสเกลเลอร์ก็จะทำให้วัดความถี่ได้สูงกว่า 1 GHz

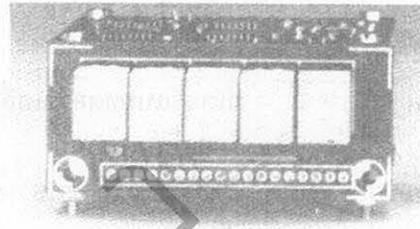
อธิบายวงจร

วงจรในรูปที่ 2.105 แบ่งออกได้ 3 ภาคการทำงาน โดยแยกจากกันให้เห็นชัดด้วยกรอบของแนวเส้นประ

สัญญาณที่ต้องการทราบความถี่จะป้อนผ่าน IC5c และ IC5d ไปยัง IC2 เคนเตอร์ IC2 จะขับตัวเลข 4 ใน 5 หลักของขดลวดตัวเลข LED แบบ 7 เซกเมนต์ชนิดคอมมอนคาโอด (LD2→LD5) ในขณะที่ตัวเลขหลักที่ 5 ถูกควบคุมโดยวงจรพิเศษซึ่งจะกล่าวในภายหลัง

วงจร IC1 จะสร้างเวลาเปิดเกทอันเป็นช่วงเวลาที่ปล่อยให้สัญญาณนาฬิกาเข้าสู่เคนเตอร์ โดยใช้ฟลิปแอนด์ควมคุมความถี่ที่ 5.24288 MHz ช่วงเวลาเปิดเกทคือ 100 ms หรือ 1 วินาที ก็แล้วแต่ตำแหน่งของสายลวดโยงที่ตำแหน่ง JP1 ถ้าขา 11- ของ IC1 เป็นลอจิกสูง เวลาการเปิดเกทจะเป็น 0.1 วินาที (100 ms) ซึ่งนานพอจนวัดความถี่ได้สูงถึง 200 kHz แต่หากขา 11 ของ IC1 เป็น 0 V (Low) จะวัดความถี่ได้สูงถึง 20 kHz แต่ไม่ว่ากรณีใดที่กล่าวมานี้ การวัดแต่ละครั้งจะเสร็จสิ้นสมบูรณ์ในเวลา 2 วินาที

ไอซี IC4 บอกถึงภาวะโอเวอร์โพล์ซึ่งจะนำไป



ควบคุม LD1 กล่าวคือเมื่อ IC2 นับถึงเลขสูงสุดคือ 9999 จะเกิดพัลส์ลูกหนึ่งขึ้นที่ขาเอาต์พุต C/B (ขา 1) IC4 ก็จะรับพัลส์นี้ โดยที่ช่วงก่อนเริ่มเปิดเกท จะมีการรีเซ็ตมาตรฐานวัดทุก ๆ ครั้งเพื่อให้เริ่มนับจากศูนย์ เมื่อพัลส์ดังกล่าวมาถึง IC4 เอาต์พุต Q1 ของ IC4 จึงเป็นลอจิก 1 เพื่อบ่งว่าได้นับถึง 1000 แล้วพอติจากนั้น IC6 จึงถูกสั่งงานผ่านทาง IC5 เพื่อให้ LD1 ส่องสว่างเป็นช่วงเวลาหนึ่ง (ขึ้นกับค่าของ C4) จนกว่าถึงช่วงการนับครั้งใหม่ และเพื่อมิให้แสงตัวเลขกะพริบขณะทำงาน IC6 จึงถูกสั่งงานโดย T3 ที่ทำเช่นนี้เป็นสิ่งจำเป็น เพราะในช่วงขณะวัดความถี่แต่ละครั้ง ข้อมูลที่ขาเอาต์พุตของ IC2 จะถูกเก็บไว้ในบัฟเฟอร์ ในขณะที่จะไม่มีการใช้บัฟเฟอร์สำหรับข้อมูลที่จะปรากฏใน LD1 ซึ่งจะเป็นสาเหตุว่าทำไมให้ IC6 ทำงานหน้าที่นี้ในช่วงการวัดแต่ละครั้ง (ซึ่งกินเวลาไม่เกิน 1 วินาที) หากในช่วงการวัดแต่ละครั้งเกิดพัลส์จาก IC2 ขึ้นอีกเป็นครั้งที่สอง เอาต์พุต Q2 ของ IC4 จะเป็นลอจิก 1 ทำให้หลักเซกเมนต์ใน LD1 ทำงานผ่านทาง T1 เพื่อบอกว่าเกิดภาวะโอเวอร์โพล์ ความถี่การกะพริบของภาวะการเกิดโอเวอร์โพล์ จะเท่ากับช่วงการสุ่มวัดแต่ละครั้งนั่นคือ 0.5 วินาที