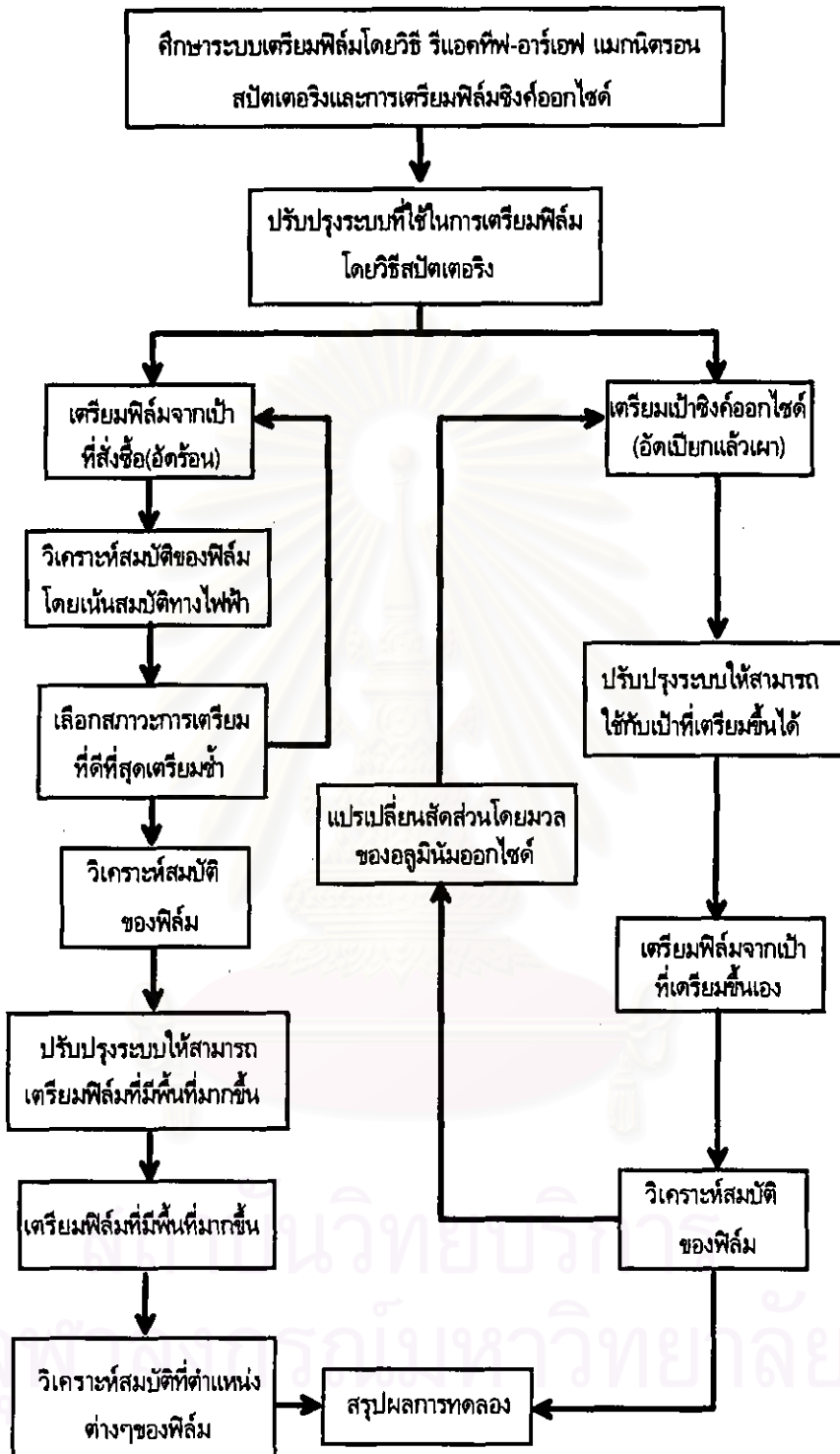


การดำเนินการและเครื่องมือในการวิจัย

ในบทนี้จะกล่าวถึงรายละเอียดขั้นตอนการดำเนินการวิจัยและเครื่องมือที่ใช้ในการวิจัย คือ ระบบเคลือบฟิล์มบางซิงค์ออกไซด์โดยวิธี ริเอคทีฟ-อาร์เอฟ แมกนิตรอน สปีดเตอริง ประกอบด้วย ระบบปั๊มสุญญากาศ ระบบเคลือบฟิล์มโดยวิธีแมกนิตรอนสปีดเตอริงที่มีอยู่แล้ว และแท่นวางวัสดุรองรับ ที่สร้างขึ้นใหม่

ขั้นตอนการดำเนินการวิจัย

การวิจัยเริ่มต้นจากการศึกษาข้อมูลที่เกี่ยวข้องกับเทคนิคการเตรียมฟิล์มบางซิงค์ออกไซด์ด้วยวิธี ริเอคทีฟ-อาร์เอฟแมกนิตรอนสปีดเตอริง และกลไกของระบบสปีดเตอริงที่มีอยู่ แล้วจึงทดลองเตรียมฟิล์มซิงค์ออกไซด์ภายใต้สภาวะต่างๆของระบบ พร้อมทั้งปรับปรุงระบบสปีดเตอริงให้สามารถเตรียมฟิล์มตามสมบัติที่ต้องการได้ รายละเอียดของขั้นตอนการดำเนินการวิจัยแสดงดังรูปที่ 5.1 ซึ่งสามารถจำแนกได้เป็นการเตรียมฟิล์มซิงค์ออกไซด์จากเป้าซิงค์ออกไซด์ชนิดอัดร้อน(hot press) กับเป้าซิงค์ออกไซด์ชนิดอัดเปียกแล้วเผาที่ทำขึ้นเอง ฟิล์มจะถูกเตรียมบนสไลด์กระจกขนาด 1.2 x 2.5 ตารางเซนติเมตร ตามตำแหน่งและทิศของการจัดแนววัสดุรองรับ และแปรเปลี่ยนสภาวะของการสปีดเตอริงตามแบบต่างๆได้แก่ ระยะห่างระหว่างวัสดุรองรับกับเป้า ความดันแก๊สรวม ความดันแก๊สย่อยของออกซิเจน กำลังไฟฟ้าอาร์เอฟ และสัดส่วนโดยมวลของอลูมิเนียมออกไซด์ตั้งแต่ 1-5 เปอร์เซ็นต์ เพื่อให้ทราบสภาวะการเตรียมฟิล์มที่ให้สมบัติตามต้องการ แล้วเลือกใช้สภาวะดังกล่าวเตรียมฟิล์มที่มีขนาดวัสดุรองรับ 4.85 x 5.85 ตารางเซนติเมตร



รูปที่ 5.1 แสดงขั้นตอนการดำเนินการวิจัย

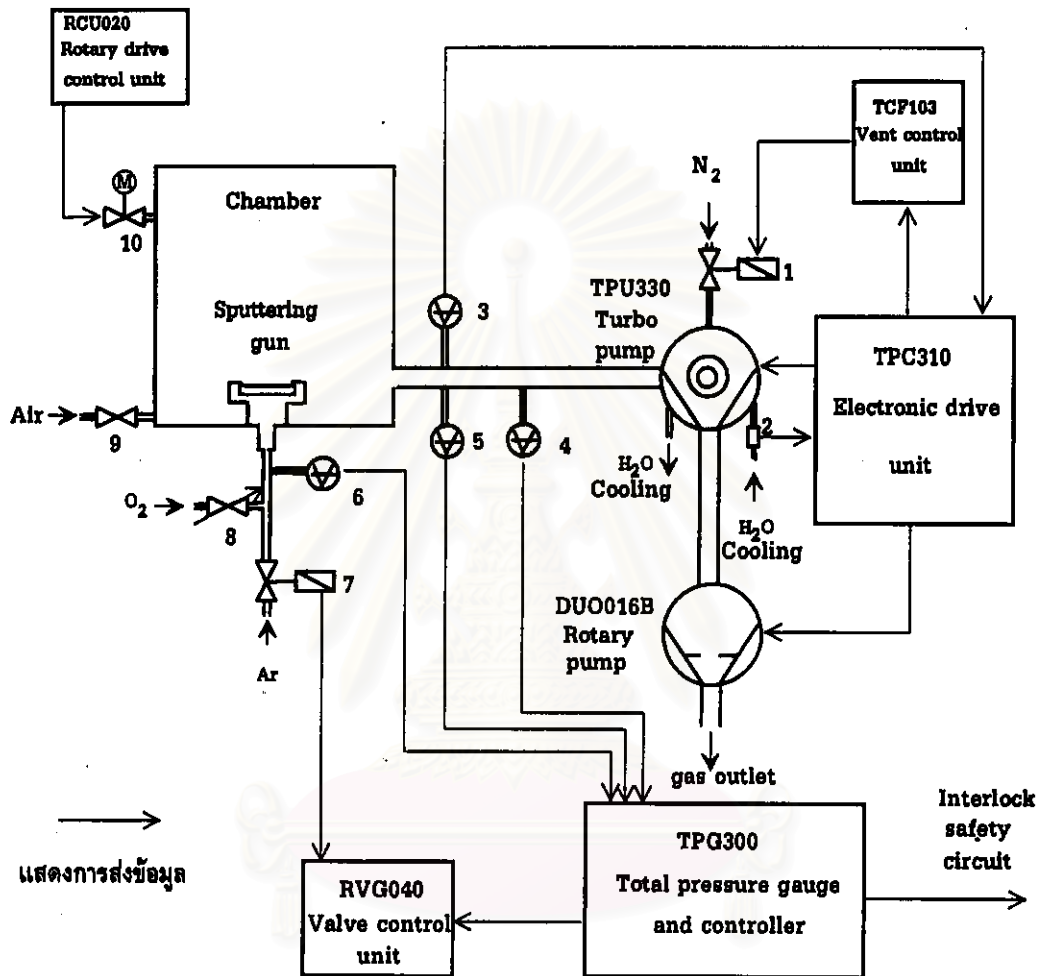
ระบบเคลือบฟิล์มบางเชิงค็อกออกไซด์โดยวิธี รีแอกทีฟ-อาร์เอฟ แมกนีตรอน สปีดเตอริง

ระบบเคลือบฟิล์มที่ใช้ในงานวิจัยนี้เป็นระบบเคลือบฟิล์มของบริษัท BALZERS รุ่น BAE 250 ซึ่งระบบแมกนีตรอนสปีดเตอริงนี้ถูกดัดแปลงมาจากระบบเคลือบฟิล์มโดยวิธีระเหย ให้สามารถใช้ได้ทั้งแหล่งจ่ายกำลังไฟชนิดกระแสตรงและอาร์เอฟ โดยการเคลือบฟิล์มเชิงค็อกออกไซด์ในระบบนี้จะใช้แก๊ส อาร์กอนเป็นแก๊สสำหรับสปีดเตอริง และแก๊สออกซิเจนเป็นแก๊สไวปฏิกิริยา สำหรับขีดจำกัดของระบบภายใต้การดัดแปลงนี้คือ สามารถควบคุมความดันรวมของแก๊สสำหรับสปีดเตอริงในช่วง 1×10^{-3} - 1.8×10^{-2} mbar รายละเอียดของระบบเคลือบฟิล์มสามารถแบ่งออกเป็น 3 ส่วนคือ ระบบปั๊มสุญญากาศ ส่วนเคลือบฟิล์ม โดยวิธีแมกนีตรอนสปีดเตอริง และชุดแทนวาล์วสุญญากาศ

1. ระบบปั๊มสุญญากาศ

ส่วนของระบบปั๊มสุญญากาศประกอบด้วยเทอร์โบโมเลกุลาร์ปั๊ม(turbo-molecular pump)และโรตารีปั๊ม(rotary pump)ต่อกับภาชนะโลหะสุญญากาศดังรูปที่ 5.2 ซึ่งแสดงระบบขั้นตอนการทำงาน ของระบบปั๊ม สามารถที่จะจำแนกรายละเอียดการทำงาน ของระบบได้ดังนี้

- ส่วนควบคุมระบบปั๊มสุญญากาศ(Electronic drive unit, TPC310) มีหน้าที่ควบคุมจังหวะการเปิด-ปิดปั๊ม โดยเมื่อเปิด ส่วนควบคุมระบบปั๊มสุญญากาศจะสั่งให้โรตารีปั๊มทำงานจากนั้นจะสั่งให้เทอร์โบปั๊มเริ่มทำงาน ขณะที่ปั๊มกำลังทำงานส่วนควบคุมระบบปั๊มสุญญากาศจะคอยตรวจสอบแรงดันน้ำระบายความร้อนให้กับเทอร์โบปั๊มและความดันในภาชนะสุญญากาศ หากแรงดันน้ำไม่พอหรือความดันแก๊สในภาชนะสุญญากาศสูงจนทำให้ เทอร์โบปั๊มทำงานหนักเกินไปส่วนควบคุมระบบปั๊มสุญญากาศจะสั่งให้ระบบปั๊มทั้งหมดหยุดทำงาน แรงดันน้ำและความดันแก๊ส จะถูกตรวจสอบโดยสวิตช์ตรวจสอบสุญญากาศ (Vacuum relay) และ ชุดตรวจสอบแรงดันน้ำ(Cooling water monitor, TCW002) ตามลำดับ การแก้ไขกระทำได้โดยการรีเซ็ตส่วนควบคุมระบบปั๊มสุญญากาศ การปิดส่วนควบคุมระบบปั๊มสุญญากาศจะสั่งการไปยัง ส่วนควบคุมวาล์วโซลินอยด์(Vent control unit, TCF103) หลังจากนั้น 1 นาทีส่วนควบคุมระบบปั๊มสุญญากาศจะสั่งให้ วาล์วโซลินอยด์(Vent valve, TVF012) เปิดแก๊สไนโตรเจนเข้าสู่ภาชนะสุญญากาศเป็นเวลา 3 นาที จากนั้นส่วนควบคุมวาล์วโซลินอยด์จะสั่งให้วาล์วโซลินอยด์ปิด หากแรงดันแก๊สสูงหรือต่ำเกินไปวาล์วโซลินอยด์จะไม่ทำงาน จึงจำเป็นต้องทำการป้อนอากาศเข้าภาชนะสุญญากาศโดยใช้วาล์วเปิดอากาศเข้า(Leak valve)



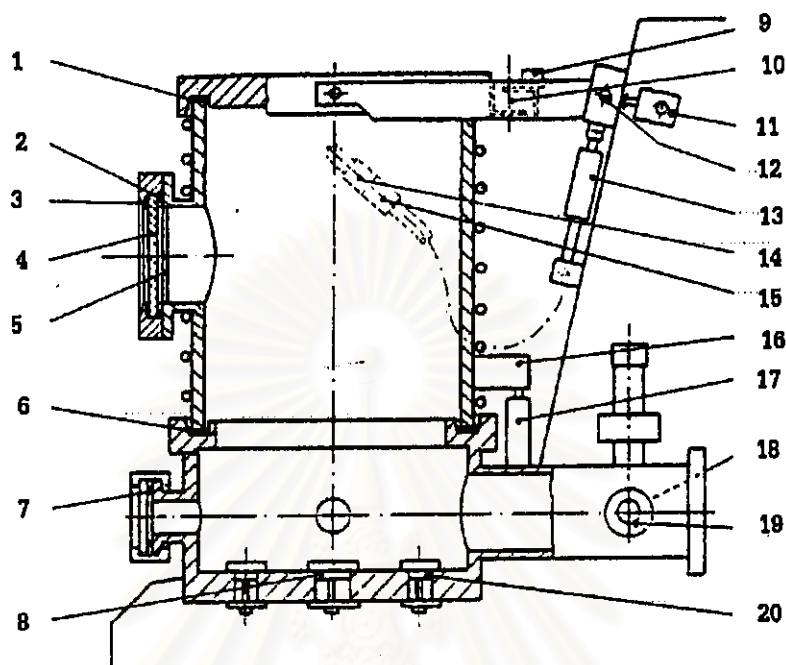
- | | |
|-----------------------------------|---------------------------------|
| 1 TVF012 Vent valve | 6 TPR010 Pirani gauge head |
| 2 TCW002 Cooling water monitor | 7 RME010 Regulating valve |
| 3 Vacuum relay | 8 Dosing valve |
| 4 IKR020 Cold chathode gauge head | 9 Leak valve |
| 5 TPR010 Pirani gauge head | 10 motor drive substrate holder |

รูปที่ 5.2 ขั้นตอนการทำงานของระบบปั๊มสุญญากาศ

การอ่านและควบคุมความดันภายในภาชนะสุญญากาศ ระบบจะมีการอ่านและควบคุมความดันโดยส่วนแสดงผลและควบคุมเกจ(Total pressure gauge and controller,TPG300) เกจที่ใช้มี 2 ชนิดคือ พิรานินเกจ (pirani gauge,TPR010)อ่านความดันช่วง $100-10^{-3}$ มิลลิบาร์ และโคลด์คาโทดเกจ(Cold cathode gauge,IKR020) อ่านความดันช่วง $5 \times 10^{-3}-10^{-11}$ มิลลิบาร์ ในขณะที่ทำการสปีดเตอริง แผลงผลและควบคุมเกจจะอ่านความดันแก๊สอาร์กอนจากพิรานินเกจ(ส่วนที่ 6. รูปที่ 5.2) แล้วส่งค่าไปยังส่วนควบคุมวาล์วควบคุมความดัน(Valve control unit,RVG040) ส่วนควบคุมวาล์วควบคุมความดันจะสั่งให้วาล์วควบคุมความดัน (Regulating valve,RME010)เปิดวาล์วให้แก๊สอาร์กอนเข้าภาชนะสุญญากาศ หากมีการป้อนแก๊สไวปฏิกิริยา (ออกซิเจน)ก็กระทำได้โดยเปิดวาล์วรูเข็ม(Dosing valve,8 รูปที่ 5.2) นอกจากนี้ส่วนแสดงผลและควบคุมเกจ ทำหน้าที่เปิดวงจรควบคุมความปลอดภัย(interlock safety circuit)ของแหล่งจ่ายกำลังไฟ กระแสตรงและอาร์เอฟ เมื่อความดันแก๊สในภาชนะสุญญากาศสูงกว่า 10^{-1} มิลลิบาร์

- เทอร์โบปั๊ม (Turbomolecular pump,TPH330) ความเร็วในการปั๊ม(อากาศ) 330 ลิตรต่อวินาที ความเร็วรอบสูงสุดหลังเดินเครื่อง 3 นาที ที่ 60000 รอบต่อนาที ความดันต่ำสุด $< 5 \times 10^{-8}$ มิลลิบาร์
- โรตารีปั๊ม (Two-stage rotary vane pump,DUO016B) ความเร็วในการปั๊ม(อากาศ) 16.2 ลูกบาศก์เมตรต่อชั่วโมง ความดันต่ำสุด $< 2 \times 10^{-3}$ มิลลิบาร์
- ส่วนควบคุมการหมุนแทนวงวัสดรองรับในภาชนะสุญญากาศ(Rotary drive control unit,RCU020) ใช้ในการหมุนแทนวัสดรองรับ
- ภาชนะโลหะสุญญากาศ(Metal vacuum chamber)ทรงกระบอกเส้นผ่าศูนย์กลางภายใน 250 มิลลิเมตร สูง 320 มิลลิเมตร ทำด้วยสแตนเลสสตีลและอลูมิเนียม ระบายความร้อนด้วยน้ำที่พันรอบภาชนะสุญญากาศ ฝาปิดโลหะ ฐานเส้นผ่าศูนย์กลาง 260 มิลลิเมตร สูง 135 มิลลิเมตร รายละเอียดแสดงในรูปที่ 5.3

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



- | | | |
|--|----------------------------------|---------------------|
| 1) Seal ϕ 244/276x3 mm | 8) Blank flange | 15) Nipple |
| 2) O-Ring, Viton, ϕ 107,2x5,34 mm | 9) Damper, 20x12xM6 mm | 16) Actuate bow |
| 3) Seal ϕ 100/120x2 mm | 10) Spring, 1,6x13,6x26 mm | 17) Switch |
| 4) Sight glass ϕ 120x10 mm | 11) Push button | 18) Seal |
| 5) Sight glass ϕ 95x2,5 mm | 12) DU spacer ϕ 12/14x12 mm | 19) O-Ring, Viton |
| 6) Seal ϕ 244/276x3 mm | 13) Damper | ϕ 107,2x5,34mm |
| 7) Seal | 14) Coupling | 20) Blank flange |

รูปที่ 5.3 ส่วนประกอบของภาชนะสุญญากาศ

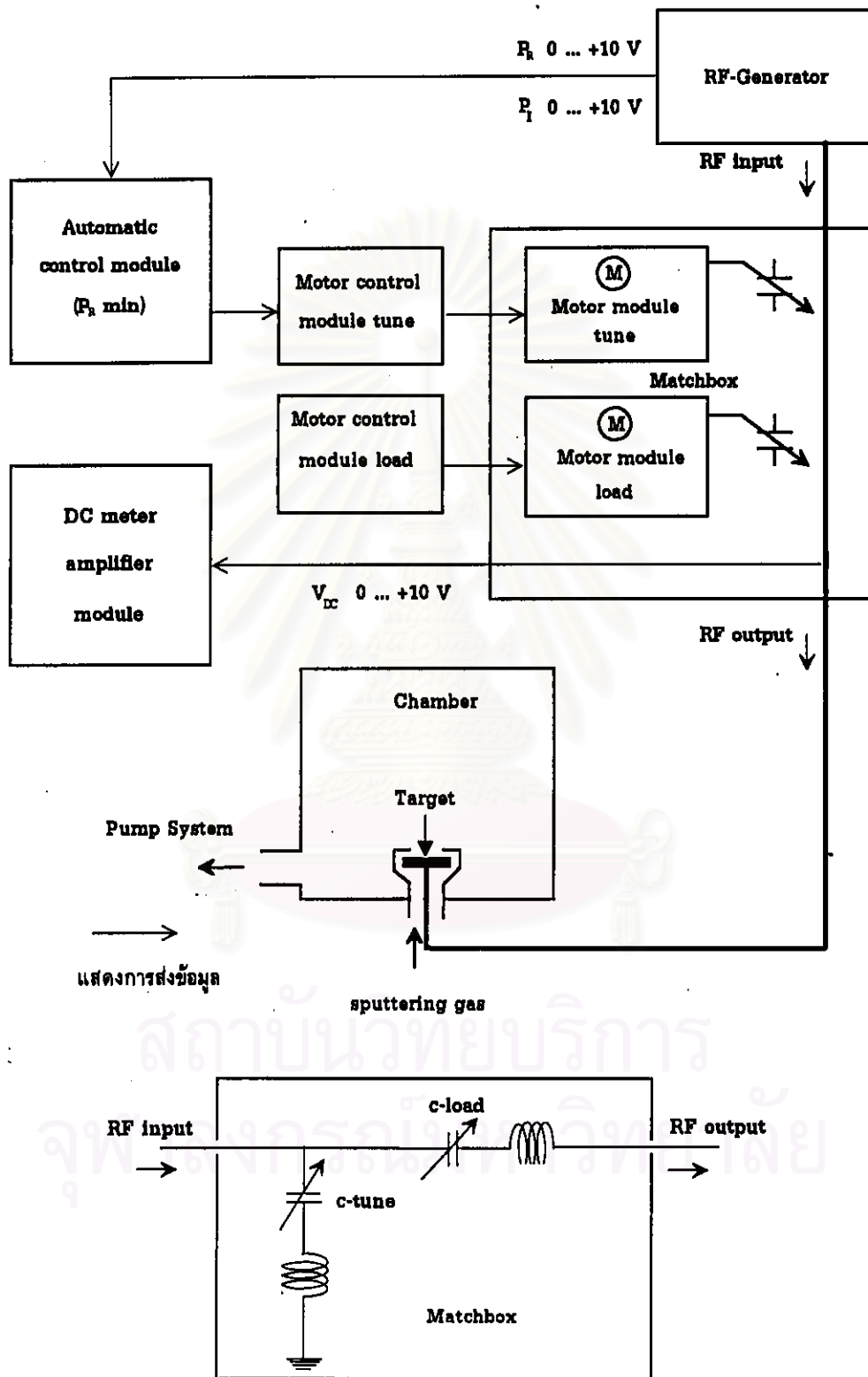
2. ระบบเคลือบฟิล์มโดยวิธีสปีดเตอริง

ระบบเคลือบฟิล์มโดยวิธีสปีดเตอริงที่มีอยู่สามารถใช้งานได้ 2 แบบใหญ่ๆ คือ ดีซีแมกเนตรอนสปีดเตอริงและอาร์เอฟแมกเนตรอนสปีดเตอริง ในการเตรียมฟิล์มซิงค์ออกไซด์เป่าที่ใช้มีสมบัติเป็นสารกึ่งตัวนำ ดังนั้นจึงเลือกการสปีดเตอริงแบบอาร์เอฟแมกเนตรอนสปีดเตอริงโดยมีองค์ประกอบหลัก 3 ส่วนคือ ระบบจ่ายกำลังไฟอาร์เอฟ(RF Generator) ส่วนควบคุมวงจรแมชชีน (Electronic Matchbox Control) และแหล่งกำเนิดการสปีดเตอริงแบบกรวย (conical magnetron) เป็นที่รู้จักกันในชื่อ S-GUN ซึ่งทั้ง 3 ส่วนจะทำงานร่วมกัน แสดงดังรูปที่ 5.4

- ระบบจ่ายกำลังไฟอาร์เอฟ(RF Generator) ความถี่ 13.56 เมกะเฮิรตซ์ จ่ายกำลังไฟอย่างต่อเนื่อง(P) 0-600 วัตต์ ตัวระบบควบคุมสามารถป้อนและจำกัดปริมาณการสะท้อนกลับของกำลังไฟที่จ่ายออกไป(P_r) หากพบว่ามี การจ่ายกระแสเกินและปริมาณการสะท้อนกลับของกำลังไฟเกิน 100 วัตต์ ระบบจะปิดตัวเองถ้าไม่มีการ รีเซตระบบภายใน 30 วินาที และระบบจะปิดตัวเองทันทีเมื่อพบว่าอุณหภูมิสูงเกิน 45 องศาเซลเซียส ไม่มีน้ำระบายความร้อนและวงจรควบคุมความปลอดภัย(interlock safety circuit) อยู่ในสถานะวงจรเปิด

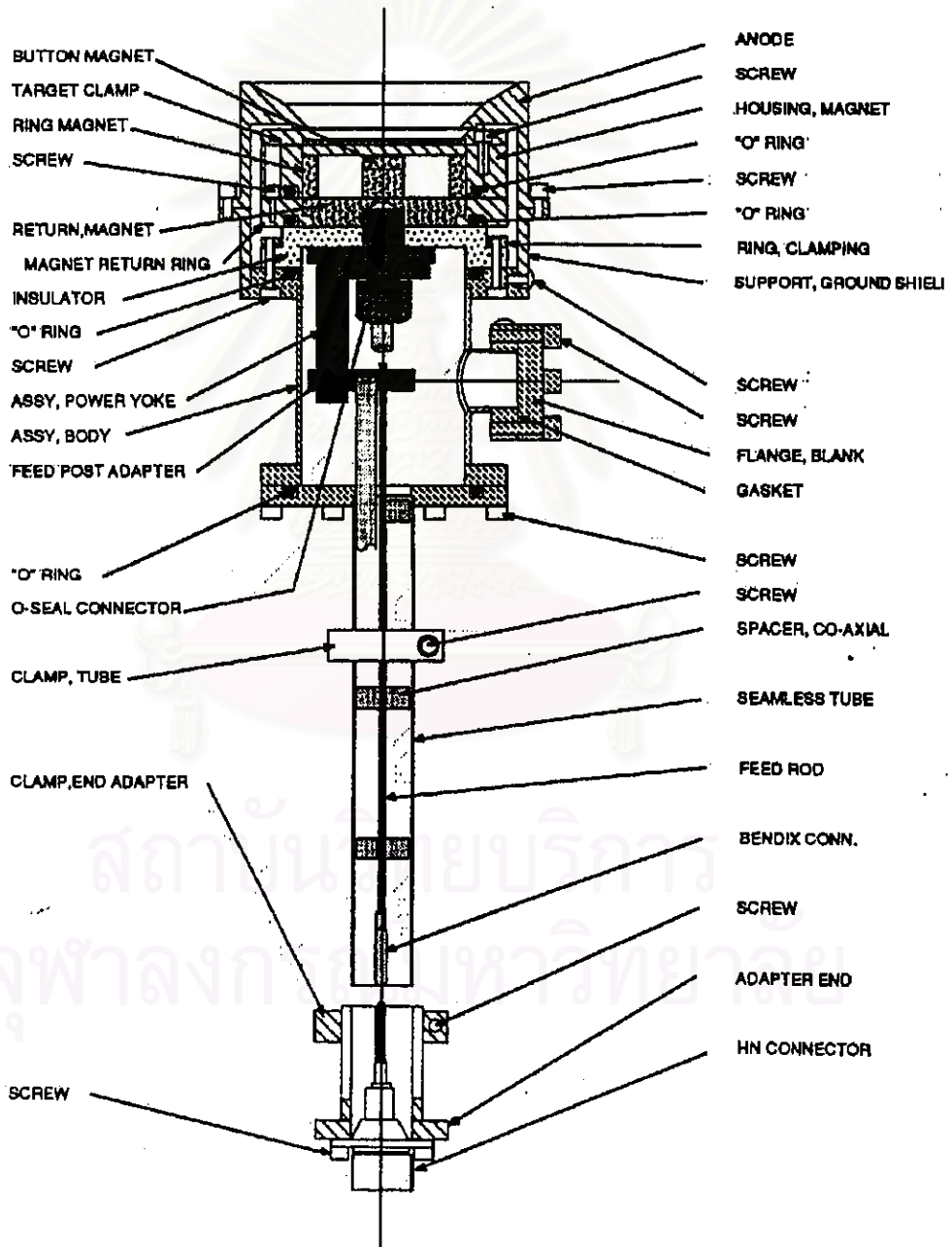
- ส่วนควบคุมวงจรแมชชีน(Electronic Matchbox Control) แยกออกเป็น 2 ส่วนคือ ตัววงจรแมชชีน(Matching network) และ ส่วนควบคุมภายในวงจรแมชชีนบรรจุมอเตอร์ขับเคลื่อนปรับค่าได้ 2 ชุดคือ c-load และ c-tune จะถูกควบคุมโดยตัวควบคุมมอเตอร์(Motor control module) เมื่อจ่ายกำลังไฟที่เหมาะสมให้กับระบบ พลาสมาจะถูกจุดขึ้น ทำการปรับ c-load และ c-tune ให้ปริมาณการสะท้อนกลับของกำลังไฟที่ป้อนให้กับระบบน้อยที่สุดหรือเป็นศูนย์ จากนั้นจึงเพิ่มกำลังของแหล่งจ่ายให้อยู่ในช่วงใช้งาน ทำการปรับอีกครั้งก่อนที่จะปรับระบบให้อยู่ในการควบคุมของชุดควบคุมอัตโนมัติ(Automatic control module I (P_r min)) โดยจะควบคุมตัวควบคุมมอเตอร์ c-load ให้ปริมาณการสะท้อนกลับของกำลังไฟที่ป้อนให้กับระบบน้อยที่สุดสอดคล้องกับปริมาณกำลังไฟที่จ่ายให้กับระบบ ค่าปริมาณกำลังไฟที่จ่ายให้กับระบบและปริมาณการสะท้อนกลับของกำลังไฟที่ป้อนให้กับระบบจะถูกส่งจาก ระบบจ่ายกำลังไฟอาร์เอฟเข้าสู่ชุดควบคุมอัตโนมัติ เพื่อใช้ในการควบคุม c-load เมื่อพลาสมาถูกจุดขึ้น มาตรวัดคัลยไฟฟ้ากระแสตรง(DC meter amplifier moule) จะอ่านค่าความต่างศักย์ระหว่างเป่ากับพลาสมา

- แหล่งกำเนิดการสปีดเตอริงแบบกรวย(conical magnetron)หรือ S-Gun โครงสร้างภายในแสดงในรูปที่ 5.5 ระบบที่ใช้ในงานวิจัยมีเป่าเป็นแผ่นวงกลมเส้นผ่าศูนย์กลาง 2 นิ้วหนา 1/16-1/4 นิ้ว สามารถใช้งานได้กับเป่าที่โลหะและเซรามิกส์ที่ทำจาก hot press ได้ ความหนาแน่นของเป่าไม่ควรต่ำเกินไปเพราะจะทำให้มีปัญหาในเรื่องของการอาร์กในระบบ กำลังที่ให้กับระบบดีซีและอาร์เอฟสปีดเตอริงอยู่ในช่วงกำลังสูงสุด 500 และ 1000 วัตต์ตามลำดับ

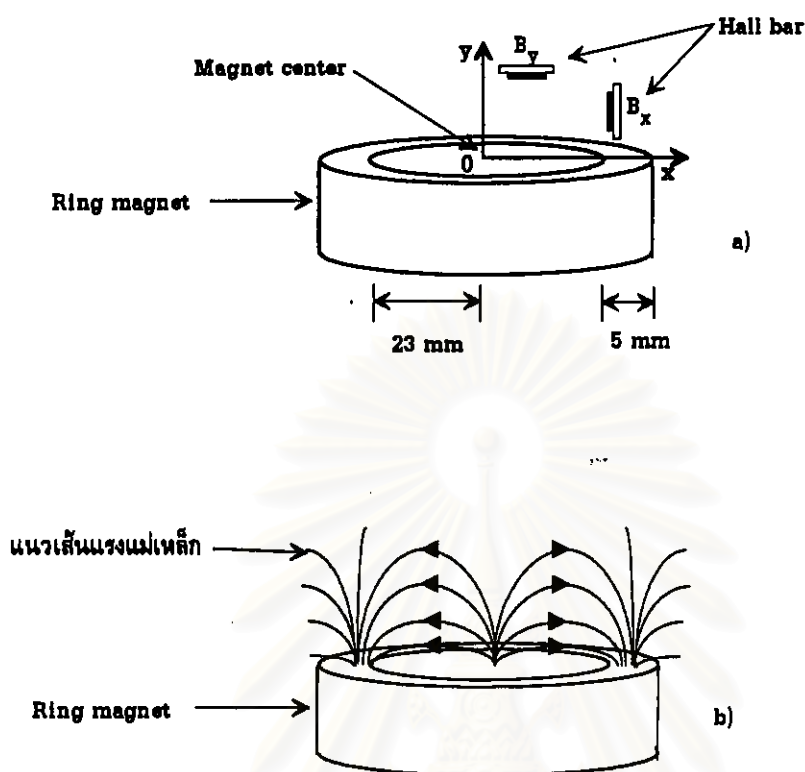


รูปที่ 5.4 โครงสร้างของระบบอาร์เอฟ-แมกนีตรอนสเป็คเตอริง

สำหรับแก๊สอาร์กอนบริสุทธิ์ 99.999% สามารถใช้ได้ทุกช่วงความดัน ระบายความร้อนด้วยน้ำ น้ำที่ใช้ในการระบายความร้อนควรมีความดันทานไม่น้อยกว่า 3 และ 5 เมกะโอห์ม สำหรับการใช้งานในระบบดีซีและอาร์เอฟสปีดเตอร์ตามลำดับ อัตราการไหลของน้ำ 0.8-2 ลิตรต่อนาที ภายใต้ฐานของเป้าบรรจุแวนแมเหล็กทำจาก Samarium-Cobalt ช่วยเพิ่มการดิสชาร์จ เพื่อที่จะให้ทราบแนวเส้นแรงแม่เหล็กและความหนาแน่นของเส้นแรงแม่เหล็กที่ทะลุออกไปปกคลุมในบริเวณผิวหน้าของเป้า จึงนำแวนแมเหล็กไปวัดความหนาแน่นสนามแม่เหล็กด้วยเทสลาไมเตอร์ซึ่งมีหัววัดแบบปรากฏการณ์ฮอลล์

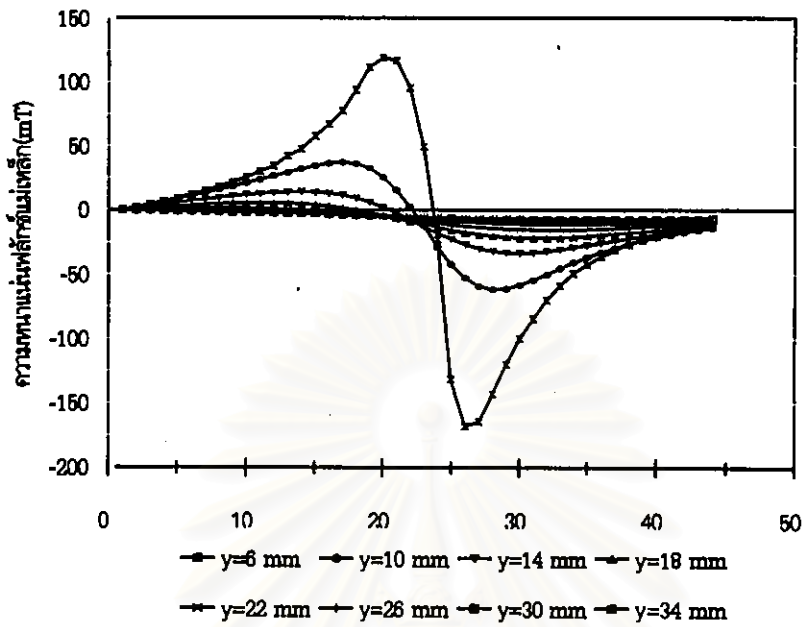


รูปที่ 5.5 โครงสร้างของแหล่งกำเนิดการสปีดเตอร์รูปกรวยหรือ S-Gun

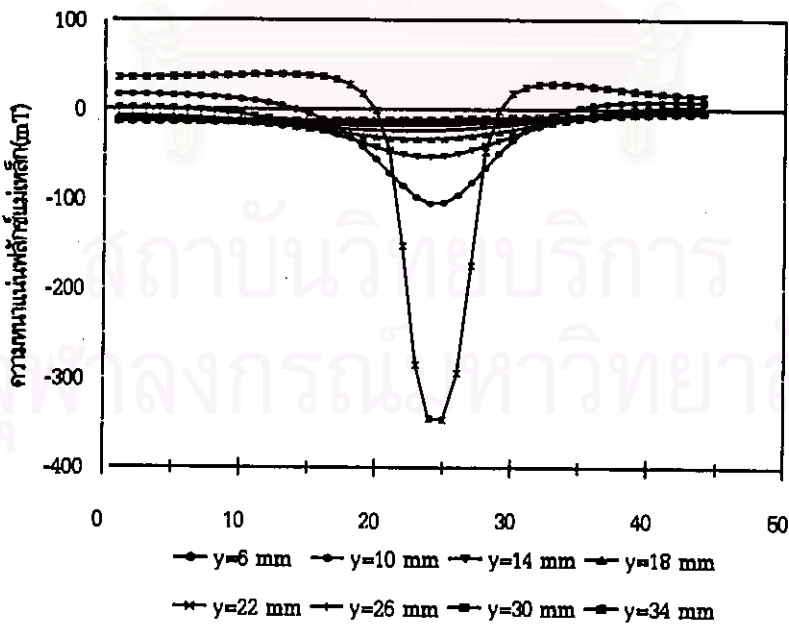


รูปที่ 5.6 (a) การระบุตำแหน่งในการวัดสนามแม่เหล็ก และ (b) แนวเส้นแรงแม่เหล็กที่สังเกตได้
จากรูปที่ 4.14-4.15

การวัดจะแยกวัดเป็นสองส่วน คือความหนาแน่นสนามแม่เหล็กในขนานกับระนาบของแม่เหล็ก (B_x) และความหนาแน่นสนามแม่เหล็กในแนวตั้งฉากกับระนาบแม่เหล็ก (B_y) บริเวณที่วัดจะอยู่ในแนวรัศมีของแม่เหล็ก (x) ที่ระยะความสูงจากระนาบแม่เหล็กต่างกัน (y) การระบุตำแหน่งในการวัดแสดงใน รูปที่ 5.6 (a) โดยผลที่ได้แสดงในรูปที่ 5.7-5.8 ความหนาแน่นสนามแม่เหล็กจะลดลงอย่างรวดเร็วเมื่อเพิ่มระยะห่างจากแม่เหล็ก และความหนาแน่นสนามแม่เหล็กในแนวขนาน (B_x) ที่ความสูงจากแม่เหล็ก (y) ประมาณ 10-30 มิลลิเมตร ยังคงมีพอที่จะทะลุออกไปปกคลุมผิวหน้าของเป้า จากข้อมูลดังกล่าวสามารถที่เขียนแนวเส้นแรงแม่เหล็กได้ในรูปที่ 5.6 (b)



รูปที่ 5.7 กราฟแสดง B_x ที่ตำแหน่งต่างๆ (ไม่มีแกนเหล็ก) วัดโดยเทสลามิเตอร์



รูปที่ 5.8 กราฟแสดง B_y ที่ตำแหน่งต่างๆ (ไม่มีแกนเหล็ก) วัดโดยเทสลามิเตอร์



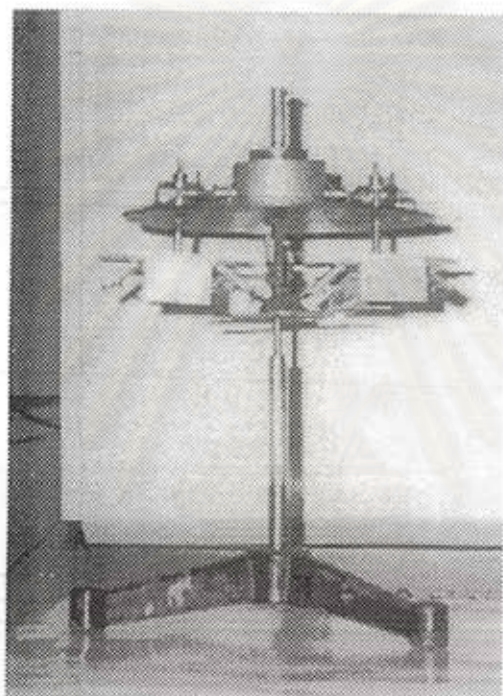
รูปที่ 5.9 ภาชนะสุญญากาศและแผงควบคุมการทำงานของระบบสุญญากาศ



รูปที่ 5.10 ระบบจ่ายกำลัง DC Generator และ RF Generator ของระบบสปีดเทอริง

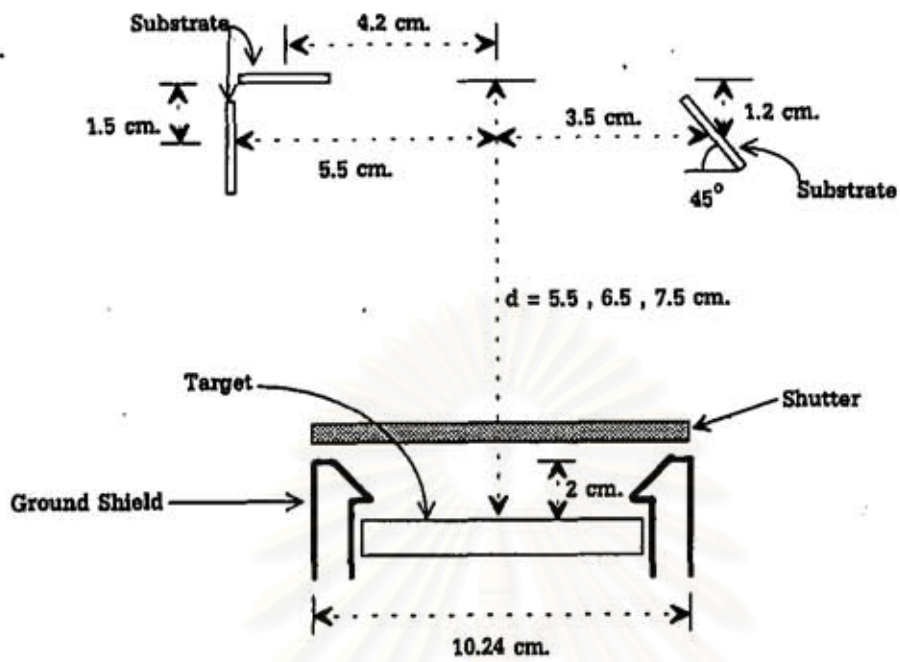
3. แท่นวางวัสดุรองรับ

จากการศึกษาข้อมูลในการเตรียมฟิล์มบางซึ่งออกไซด์เบื้องต้น ทำให้ทราบว่ารูปแบบการจัดวางวัสดุรองรับทำมุมต่างๆกับแนวระนาบของเป่ามีผลต่อสภาพต้านทานไฟฟ้าของฟิล์ม[3] จึงจำเป็นต้องสร้างแท่นวางวัสดุรองรับให้มีการจัดวางวัสดุรองรับทำมุมต่างๆกับแนวระนาบของเป่า (สำหรับวัสดุรองรับขนาด 1.2 x 2.5 ตารางเซนติเมตร)เพื่อทำการหาสภาวะที่เหมาะสมของระบบในการเตรียมฟิล์ม ซึ่งมีรูปแบบดังรูปที่ 5.11

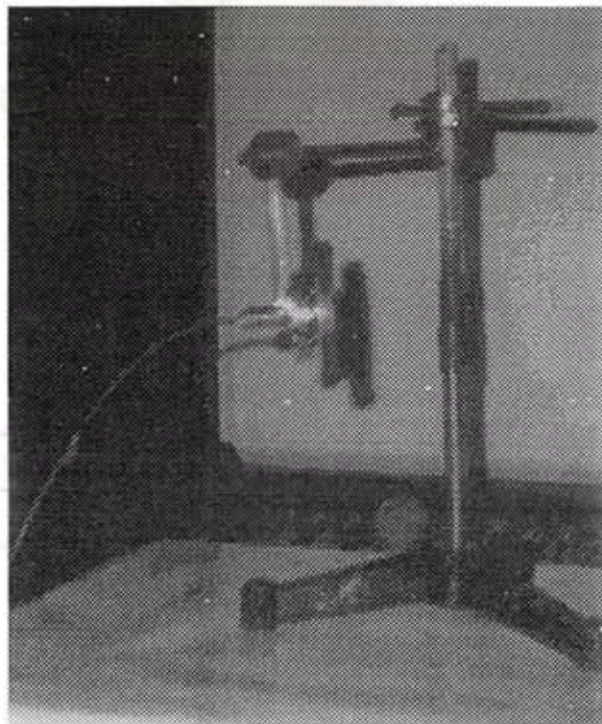


รูปที่ 5.11 แท่นวางวัสดุรองรับสำหรับวัสดุรองรับขนาด 1.2 x 2.5 ตารางเซนติเมตร

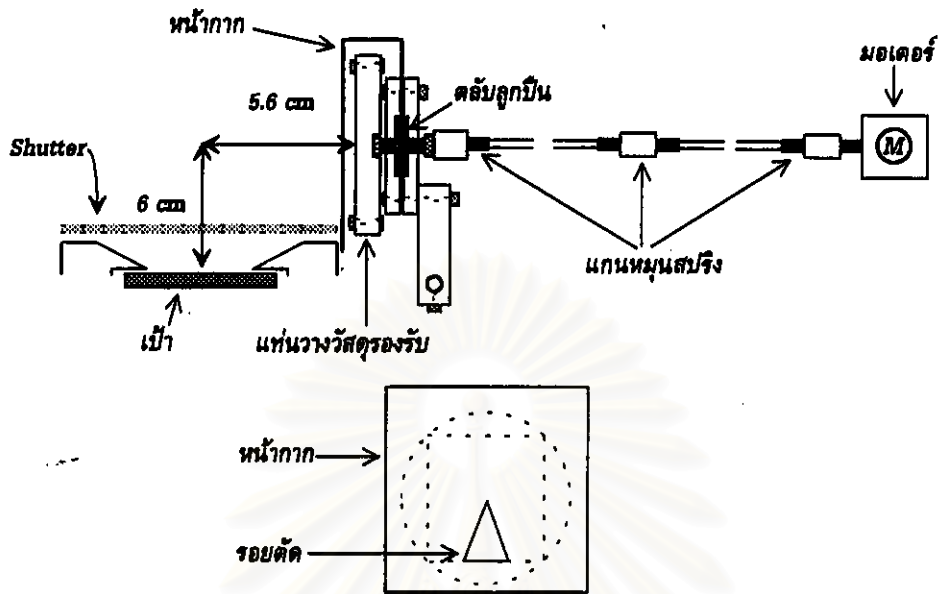
ทดลองเตรียมฟิล์มเพื่อหาสภาวะที่เหมาะสมของระบบทั้งเป่าที่สั่งซื้อและทำขึ้นเอง แท่นวางวัสดุรองรับทำขึ้นจากอลูมิเนียมยึดติดกับแกนหมุนของ shutter เมื่อเปิด shutter แท่นวางก็จะหมุนเข้าสู่แหล่งกำเนิดการสเปคเตอร์ ซึ่งมีการวางตำแหน่งของวัสดุรองรับดังรูปที่ 5.12 เนื่องจากข้อจำกัดของระบบที่มีแหล่งกำเนิดการสเปคเตอร์ที่เล็ก การเตรียมฟิล์มที่มีพื้นที่กว้างให้มีสมบัติสม่ำเสมอตลอดทั้งแผ่นจึงเป็นไปได้ยาก ดังนั้นการแก้ไขปัญหาคือการสร้างแท่นวางวัสดุรองรับที่หมุนได้ดังรูปที่ 5.14 โดยมี การเจาะหน้ากากเป็นรูปต่างๆเพื่อให้ได้มีสมบัติฟิล์มที่สม่ำเสมอดังรูปที่ 5.13 แท่นวางจะถูกยึดอยู่กับที่ การขับแกนหมุนของสปริงจะใช้มอเตอร์ที่สามารถควบคุมความเร็วรอบได้จากส่วนควบคุมการหมุนแท่นวางวัสดุรองรับ (RCU020 รูปที่5.2)



รูปที่ 5.12 การจัดวางวัสดุรองรับขนาด 1.2 x 2.5 ตารางเซนติเมตร



รูปที่ 5.13 แทนวางวัสดุรองรับขนาด 4.85 x 5.85 ตารางเซนติเมตร



รูปที่ 5.14 โครงสร้างของแท่นวางวัสดุรองรับแบบหมุน

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย