

## บทที่ 3

### วิธีการดำเนินโครงการ

#### 3.1 สํารวจรวบรวมข้อมูล

การสำรวจและรวบรวมข้อมูลที่เกี่ยวข้องในการทำโครงการนี้ มีจุดมุ่งหมายเพื่อที่จะใช้เป็นแนวทางในการออกแบบเครื่องป้อนขึ้นรูปสบูโดยใช้ระบบนิวแมติกส์ให้มีคุณภาพ เหมาะสมสำหรับการใช้งาน ซึ่งแหล่งของข้อมูลต่างๆ ได้มาจากโรงงานอุตสาหกรรม หนังสือและอินเทอร์เน็ต ข้อมูลที่ได้สำรวจรวบรวมมีรายละเอียดดังต่อไปนี้

##### 3.1.1 การขึ้นรูป

ในกระบวนการผลิตสบู่นั้นสิ่งที่สำคัญอีกอย่าง คือ กระบวนการขึ้นรูป กระบวนการขึ้นรูปมีอยู่หลายวิธีเช่น การตี การหล่อ การใช้สูญญากาศในการขึ้นรูป เป็นต้น การขึ้นรูปเป็นการนำผลิตภัณฑ์ที่ได้ไปปรับปรุงเพื่อให้ได้ขนาดตามต้องการ เพื่อรูปลักษณะ และขนาดที่เหมาะสม ในการที่จะจัดจำหน่ายต่อไป

ในงานอุตสาหกรรมจำเป็นอย่างยั้งที่ต้องอาศัยกระบวนการขึ้นรูปไม่ว่าจะเป็นอุตสาหกรรมยานยนต์ อุตสาหกรรมโลหะ อุตสาหกรรมเซรามิก เนื่องจากกระบวนการขึ้นรูปเป็นตัวกำหนดรูปร่าง ขนาด ของผลิตภัณฑ์ อีกทั้งกระบวนการนี้ยังสามารถทำให้ผลิตภัณฑ์ที่ได้มีความแข็งแรงมากขึ้น กล่าวคือ ภายในกระบวนการนี้จะมีการทำให้ขนาดของโมเลกุลภายในผลิตภัณฑ์เกิดความหนาแน่นมากขึ้นเนื่องจากเกิดจากการกดทับและเกิดจากแรงกระแทกของเครื่องจักรที่เหมาะสม จึงทำให้ผลิตภัณฑ์ที่ได้มีความคงทนแข็งแรงมากขึ้น

ในงานอุตสาหกรรมชั้นสูง จะมีการเพิ่มความแข็งแรงของผลิตภัณฑ์ควบคู่กับกระบวนการขึ้นรูปไปด้วย เช่น การขึ้นรูปด้วยพลังงานความร้อน ซึ่งอยู่ในอุตสาหกรรมด้านการผลิตโลหะ จะเห็นได้ว่ากระบวนการขึ้นรูปนั้นมีความสำคัญอย่างยิ่งในอุตสาหกรรมทุกด้าน แต่จะต้องคำนึงถึงองค์ประกอบของวัสดุที่นำมาทำการขึ้นรูปว่ามีคุณสมบัติอย่างไร ทนความร้อน ทนแรงกด ทนแรงดัน ได้ดีเพียงใด เพื่อให้ได้การขึ้นรูปที่สมบูรณ์จำเป็นต้องอาศัยองค์ประกอบต่างๆนี้ด้วย

### 3.1.2 กระบอกสูบ

การป้อนน้ำมันรูปสูบโดยใช้ระบบนิวแมติกส์กระบอกสูบเป็นอุปกรณ์ที่สำคัญ เพราะกระบอกสูบทำหน้าที่เปลี่ยนพลังงานลมอัดให้เป็นพลังงานกล ลักษณะในการเคลื่อนที่ของกระบอกสูบเป็นการเคลื่อนที่แบบเส้นตรง ในสมัยก่อนที่ลูกสูบลมจะเข้ามามีบทบาทในงานอุตสาหกรรม ยังคงใช้กลไกทางกลและทางไฟฟ้าทำให้มีความยุ่งยากในการควบคุม และเกิดปัญหาของช่วงชักมีระยะจำกัด ดังนั้นในอุตสาหกรรมสมัยใหม่จึงพัฒนาลูกสูบมาใช้ในงานจนถึงปัจจุบัน

### 3.1.3 เครื่องปั๊มสูญสุมนไพโรแบบใช้เท้าเหยียบ

มีลักษณะการทำงานเหมือนกับระบบนิวแมติกส์ แต่ทำการเปลี่ยนจากใช้แรงลมมาเป็นแรงจากเท้าแทน การทำงาน คือนำก้อนสูบที่ทำการตัดเรียบร้อยแล้ว ไปวางไว้ในแม่พิมพ์ จากนั้นทำการเหยียบแป้นเหยียบ ซึ่งอยู่ด้านล่างของเครื่อง ทำให้ตัวของแม่พิมพ์สูบส่วนบนดันตัวขึ้นไปจนสุดระยะ เมื่อเหยียบแป้นเหยียบจนสุดแม่พิมพ์สูบส่วนบนจะดึงลงมาประกบกับแม่พิมพ์ส่วนล่างตามแรงโน้มถ่วงของโลก หลังจากนั้น นำสูบที่ได้ออกจากแม่พิมพ์ แล้วนำไปทำการลบรอยตะเข็บต่อไป

ข้อดีของเครื่องปั๊มสูญสุมนไพโรแบบใช้เท้าเหยียบ

- 1) ราคาไม่สูงเมื่อเปรียบเทียบกับระบบนิวแมติกส์
- 2) ชุดอุปกรณ์ไม่มีการประอะเปื้อนน้ำมันมากนัก
- 3) การติดตั้งอุปกรณ์ไม่ยุ่งยาก เนื่องจากมีอุปกรณ์เพียงชุดเดียว
- 4) การบำรุงรักษาง่าย
- 5) เครื่องปั๊มมีความเร็วคงที่

ข้อเสียของเครื่องปั๊มสูญสุมนไพโรแบบใช้เท้าเหยียบ

- 1) ไม่มีความปลอดภัยในการปฏิบัติงาน
- 2) ทำให้ผู้ปฏิบัติงานเกิดความอ่อนล้า เนื่องจากต้องใช้แรงในการเหยียบมาก
- 3) อุปกรณ์มีการใช้แรงกระแทก หากปฏิบัติงานเป็นเวลานาน อาจทำให้แม่พิมพ์เกิดความเสียหาย
- 4) อาจเกิดการติดขัดในอุปกรณ์ หากไม่มีการหล่อลื่นของกลไกบริเวณแป้นเหยียบ



รูปที่ 3.1 เครื่องปั๊มสมุนไพรแบบใช้เท้าเหยียบ

### 3.2 ขั้นตอนการออกแบบ การคำนวณ และการดำเนินการสร้าง

การสร้างเครื่องปั๊มขึ้นรูปสมุนไพรขั้นตอนการออกแบบ การคำนวณและการดำเนินการสร้าง  
ดังนี้

#### 1. ปัญหาและความต้องการ

จากการที่ได้สำรวจรวบรวมและทำการศึกษาวเคราะห์ข้อมูล พบว่าปัญหาหลัก ๆ ที่เกิดขึ้น  
ในการปั๊มขึ้นรูปสมุนไพรนั้นมีอยู่ 3 ด้าน คือ 1.อัตราการผลิตสมุนไพรต่ำ 2.เครื่องปั๊มสมุนไพรแบบเก่าสามารถทำให้  
เกิดอันตรายแก่ผู้ปฏิบัติงาน 3.ใช้เวลาในการผลิตสมุนไพรสูง

จากปัญหาดังกล่าว จึงได้ทำการออกแบบและสร้างเครื่องปั๊มขึ้นรูปสมุนไพรให้สามารถแก้ไข  
ปัญหาเหล่านั้นได้ ช่วยเพิ่มปริมาณการผลิต ลดอันตรายที่อาจเกิดกับผู้ใช้ ช่วยลดระยะเวลาในการ  
ปฏิบัติงาน ได้สมุนไพรตามขนาดที่ต้องการ

#### 2. ศึกษารายละเอียดของสิ่งที่ทำการออกแบบ

เริ่มต้นการออกแบบนั้นพิจารณาขนาดของสมุนไพร ซึ่งกำหนดให้มีขนาด 50 mm × 75 mm ×  
20 mm ( กว้าง × ยาว × สูง ) ก้อนสมุนไพรน้ำหนัก 80 กรัม โดยพิจารณาจากความต้องการของตลาด  
และจำหน่ายโดยทั่วไปในปัจจุบันเพื่อที่จะได้สร้างแม่พิมพ์ และพิจารณาแรงกดที่ใช้กดสมุนไพร โดยได้

ทำการใช้เครื่องทดสอบแรงกด (UTM) ดังรูปที่ 3.2 เพื่อต้องการหาแรงกดสบูซึ่งเป็นค่าเริ่มต้นที่ใช้ในการคำนวณออกแบบกระบอกสูบของระบบนิวแมติกส์ เพื่อนำค่าต่าง ๆ ไปเป็นข้อจำกัดในการออกแบบและคำนวณหาขนาดต่างๆ ของส่วนประกอบ



รูปที่ 3.2 เครื่องทดสอบแรงกด ( UTM )

### 3. ออกแบบหลักการทำงาน

เครื่องปั๊มขึ้นรูปสบูโดยใช้ระบบนิวแมติกส์ มีหลักการทำงานคล้ายเครื่องปั๊มแบบใช้ระบบไฮดรอลิก คือ มีกระบอกสูบทำหน้าที่เปลี่ยนรูปของพลังงานลมอัดหรือพลังงานน้ำมันอัดให้อยู่ในรูปของพลังงานกล ระบบควบคุมใช้ระบบไฟฟ้า โดยใช้แรงเคลื่อนไฟฟ้าขนาด 220 V เมื่อทำการป้อนกระแสไฟฟ้าเข้าไปแล้วเปลี่ยนทิศทางลมจะปล่อยลมไหลผ่านไปยังกระบอกสูบ และเมื่อทำการตัดกระแสไฟฟ้าลมที่ยังค้างอยู่ภายในกระบอกสูบจะไหลย้อนกลับไปสู่ถังเก็บลม เครื่องปั๊มขึ้นรูปสบูนี้ สามารถปั๊มขึ้นรูปสบูที่มีขนาด 50mm×75mm×21mm ( กว้าง×ยาว×สูง) ออกแบบให้สามารถใช้งานได้ทั้งในอุตสาหกรรมขนาดเล็ก และในครัวเรือน ส่วนประกอบที่สำคัญของเครื่องปั๊มขึ้นรูปสบูมีดังนี้

- 1) แม่พิมพ์ (เบ้า)
- 2) หน้าแปลน
- 3) ระบบนิวแมติกส์
- 4) ระบบควบคุม
- 5) โครงสร้าง

#### 4. คำนวณและออกแบบรายละเอียด

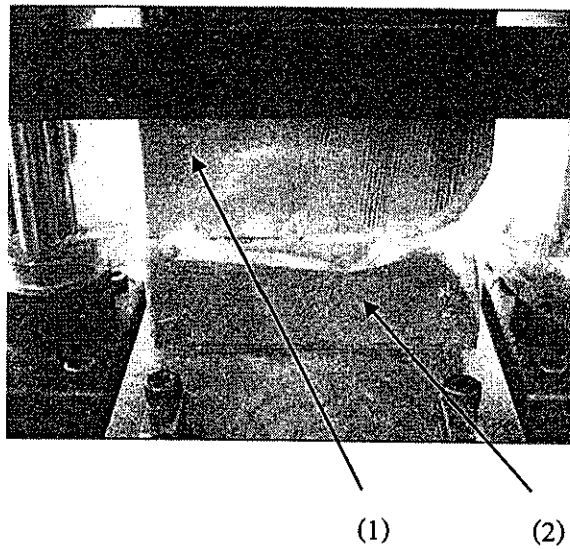
จากการออกแบบหลักการการทำงานจะได้แบบร่าง แล้วนำมาคำนวณหาขนาดชิ้นส่วนวัสดุที่ใช้และเขียนแบบรายละเอียดของชุดอุปกรณ์

#### 5. สร้างเครื่องต้นแบบ

เมื่อออกแบบเครื่องป้อนขึ้นรูปสบู่อุปกรณ์โดยใช้ระบบนิวแมติกส์เสร็จเรียบร้อยแล้ว จึงดำเนินการสร้าง และนำไปทดสอบ

### 3.2.1 แม่พิมพ์ (เบ้า)

การเลือกเบ้าโดยพิจารณาจากขนาดของสบู่ที่ต้องการ โดยกำหนดขนาดสบู่ 50 mm × 75 mm × 20 mm (กว้าง×ยาว×สูง) ก้อนสบู่มีน้ำหนัก 80 กรัม ซึ่งมีใช้และจำหน่ายอยู่ในปัจจุบัน แม่พิมพ์ (เบ้า) ที่ใช้ ทำมาจากทองเหลือง จะแบ่งออกเป็น 2 ส่วน ดังรูปที่ 3.3 ขนาดของแม่พิมพ์ทั้ง 2 ส่วนจะเท่ากัน แม่พิมพ์ ที่เลือกใช้ได้มีการทดสอบประสิทธิภาพจากผู้ผลิตมาเรียบร้อยแล้ว ซึ่งจะมีคุณภาพและความคงทนในการใช้งาน

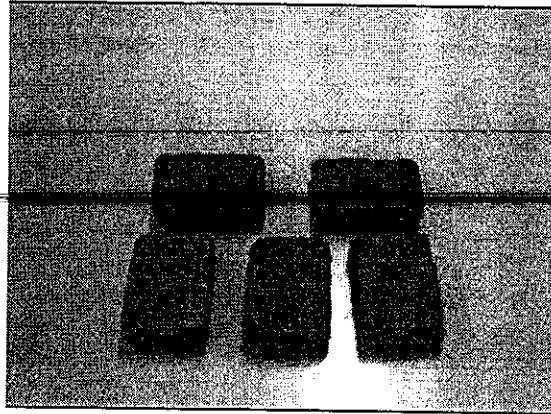


รูปที่ 3.3 แม่พิมพ์ (เบ้า)

(1) ชุดแม่พิมพ์ส่วนบน (2) ชุดแม่พิมพ์ส่วนล่าง

### 3.2.2 สบู่

เนื่องจากสบู่ที่จะทำการป้อนขึ้นรูปนั้นจะต้องผ่านกระบวนการผสมเม็ดสบู่และสมุนไพร เพื่อให้สบู่เป็นเนื้อเดียวกัน ซึ่งสบู่ที่เลือกใช้ทดสอบเป็นสบู่ผสมขมิ้น จากนั้นต้องนำมาเข้าเครื่องอัดเพื่อทำให้สบู่เป็นแท่งสี่เหลี่ยมผืนผ้าขนาด 50 mm×75 mm×21 mm (กว้าง×ยาว×สูง) ดังรูปที่ 3.4



รูปที่ 3.4 ขนาดรูปร่างสเปกก่อนบีบทำการขึ้นรูป

### 3.2.3 กระบอกสูบนิวแมติกส์

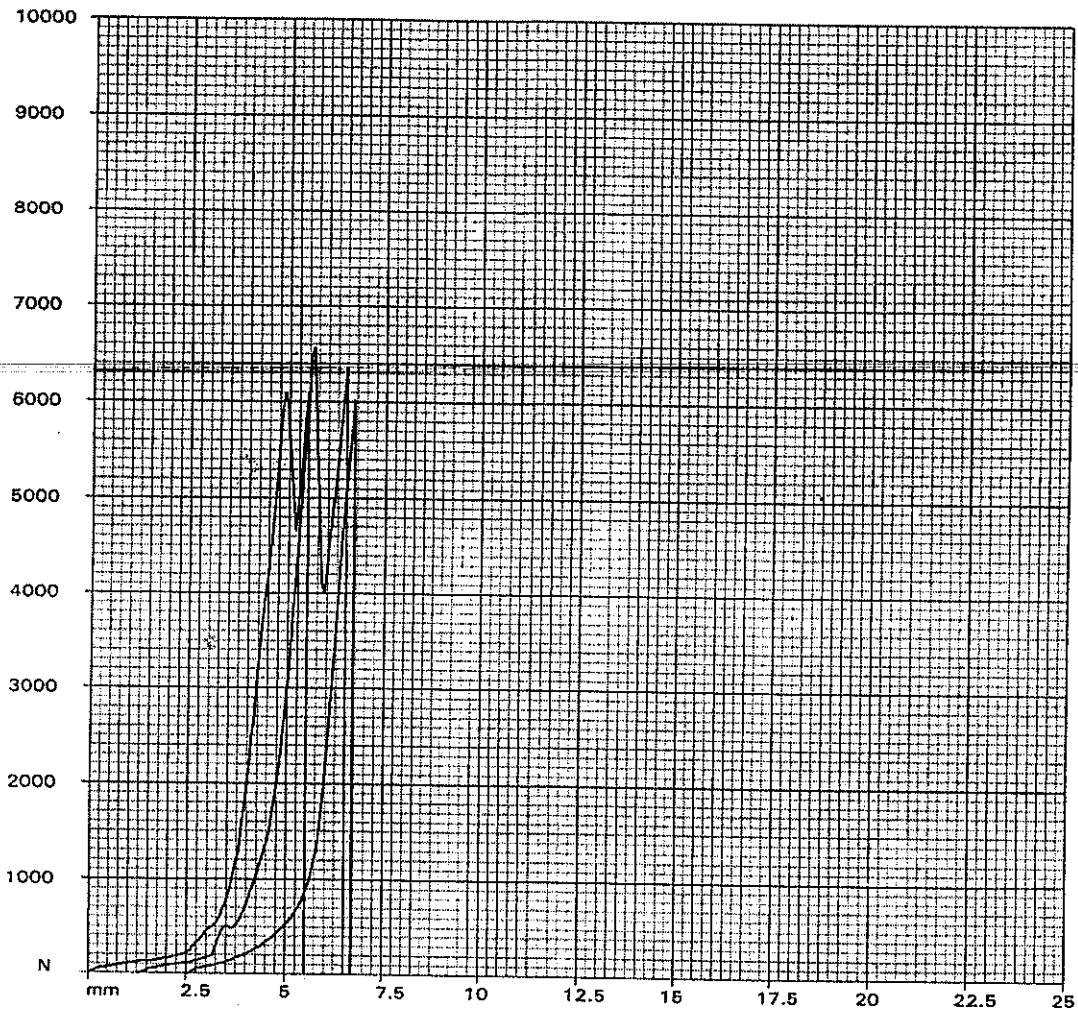
สำหรับการเลือกกระบอกสูบนิวแมติกส์นั้น ได้ทำการทดสอบหาแรงกดที่ใช้ในการบีบสบู เพื่อไม่ให้สบูเสียหายในขณะบีบ โดยทดสอบหาแรงกดจากเครื่อง ( UTM ) ดังรูปที่ 3.2

วิธีการทดสอบ

1. นำแม่พิมพ์ทั้งสองส่วนยึดติดกับเครื่อง UTM
2. นำสบูสมุนไพรที่จะทำการทดสอบขนาด 50mm×75 mm×21mm (กว้าง×ยาว×สูง)

นำไปวางในแม่พิมพ์สบู

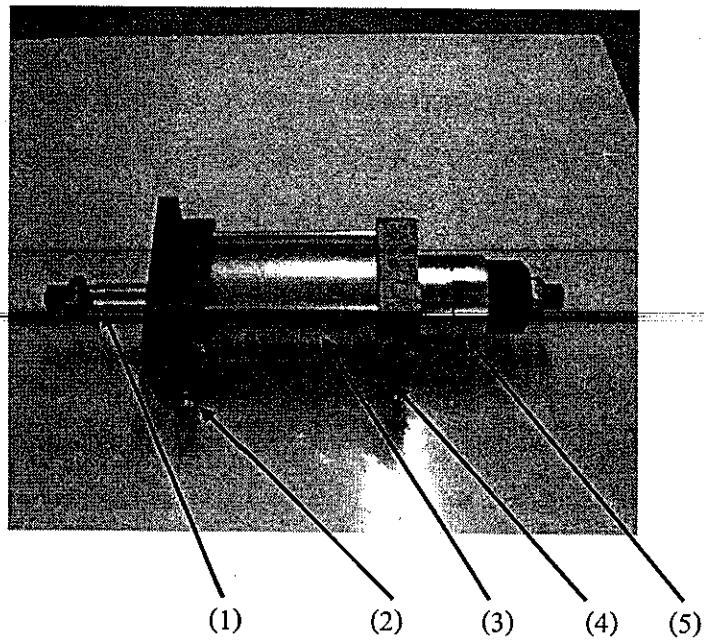
3. ทำการตั้งระยะเซนเซอร์ให้อยู่ตรงบริเวณที่ผิวสบู
4. ทำการเดินเครื่อง (เครื่อง UTM จะหยุดเมื่อถึงบริเวณจุดเซนเซอร์ที่ตั้งไว้)
5. ทำการเดินเครื่องต่อไปจนถึงระยะแม่พิมพ์สัมผัสกัน
6. หยุดเดินเครื่อง
7. ทำการทดลองซ้ำ 3 ครั้ง
8. อ่านค่าที่ได้จากกราฟ



รูปที่ 3.5 กราฟแสดงแรงกดสปริงที่ได้จากการทดสอบ

จากกราฟจะได้ค่าแรงกด สามารถนำค่าทั้งหมดมาเฉลี่ยหาค่าแรงกดที่เหมาะสมเมื่อทำการเฉลี่ยแล้วได้ค่าแรงกด 6300 N จากค่าที่ได้ เพื่อความปลอดภัย จึงเลือกใช้แรงขนาด 9000 N เมื่อได้ขนาดของแรง จึงเลือกซื้อกระบอกสูบ โดยตามท้องตลาดมีจำหน่ายตามขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง ซึ่งเลือกใช้ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 90 mm

กระบอกสูบที่เลือกซื้อ มีลักษณะ ทำงานสองทาง และมีวาล์วควบคุมอัตราการไหลอยู่ที่กระบอกสูบ เพื่อสามารถปรับอัตราการไหลลมเข้า-ออก ได้



รูปที่ 3.6 ครอบอกสูบนิวแมติกส์

1. ก้านสูบล้อเลื่อนที่ขึ้นลงเมื่อมีลมไหลเข้า ออก ในครอบอกสูบ
2. วาล์วบังคับลมออก ปลดปล่อยลมออกจากครอบอกสูบ
3. ครอบอกสูบ รองรับอุปกรณ์ต่างๆที่อยู่ภายในครอบอกสูบ
4. วาล์วบังคับลมเข้า ปลดปล่อยลมไหลผ่านเข้าไปในครอบอกสูบ
5. ชุดแหวน รับหน้าที่กันกระแทกครอบอกสูบ



ตารางที่ 3.1 การหาจุดบกพร่องและการแก้ไขกระบอกสูบชนิดทำงานสองทาง

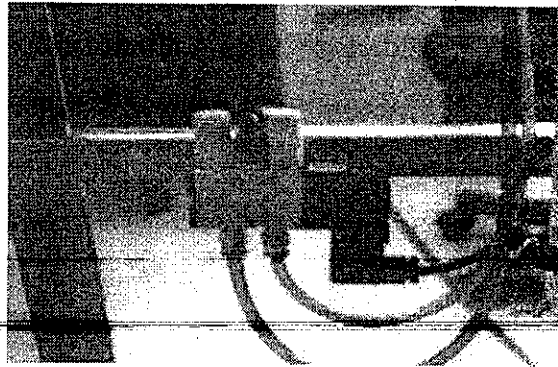
จุดบกพร่อง	สาเหตุ	การแก้ไข
ก้านสูบไม่เคลื่อนที่	1. ความดันลมอัดไม่พอ 2. ไม่มีสัญญาณตั้งเมนวาล์ว บังคับให้ก้านสูบวิ่งออก 3. ติดตั้งกระบอกสูบไม่ได้ศูนย์ 4. ซีลลูกสูบชำรุด(รั่ว)	1. ปรับความดันให้เพียงพอ 2. ตรวจสอบวงจร 3. แก้ไข 4. เปลี่ยนซีล
การเคลื่อนที่ไม่เรียบ	1. ความเร็วในการเคลื่อนที่ต่ำ เกินไป 2. ติดตั้งกระบอกสูบไม่ได้ศูนย์ 3. โหลดกระทำด้านข้างมาก เกินไป 4. รับโหลดมากเกินไป	1. ควรเปลี่ยนเป็นระบบไฮดรอนิวแมติกส์ 2. แก้ไข 3. ใช้นำร่อง หรือเปลี่ยนการจับยึดใหม่ 4. เพิ่มความดันหรือเปลี่ยนกระบอกสูบใหม่
เกิดความเสียหายกับกระบอกสูบ	1. เกิดการกระแทกเนื่องจากความเร็วสูงเกินไป 2. โหลดกระทำด้านข้าง	1. ปรับกันกระแทกใหม่ 2. ใช้นำร่อง

(ที่มา: นิวแมติกส์อุตสาหกรรม, ปานเพชร ชินินทร)

### 3.2.4 วาล์วควบคุมทิศทางลม

เนื่องจากชุดอุปกรณ์ของระบบนิวแมติกส์มีการเปลี่ยนทิศทางการเคลื่อนที่ เช่น กระบอกนิวแมติกส์เลื่อนออกหรือเลื่อนเข้า ดังนั้นวาล์วเปลี่ยนทิศทางลมเป็นอุปกรณ์ที่สำคัญในการเปลี่ยนทิศทางการเคลื่อนที่ของชุดอุปกรณ์ในระบบนิวแมติกส์

วาล์วควบคุมทิศทางลมของเครื่องปั๊มลม มีลักษณะคือ วาล์วควบคุม 5 ทิศทาง 2 ตำแหน่ง (5/2) มีรูระบายลมทิ้ง 2 รู รูลมเข้า 1 รู รูนำไปใช้งาน 2 รู



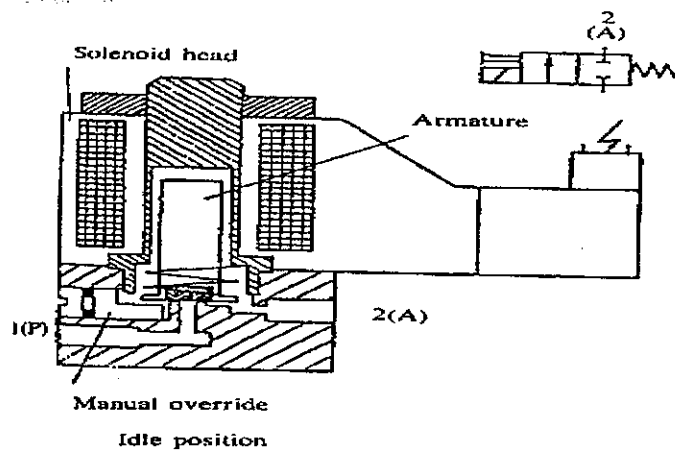
รูปที่ 3.7 วาล์วควบคุมทิศทางลม

การออกแบบวาล์วจำเป็นจะต้องคำนึงถึงการใช้งานขนาดของวาล์ว ความสามารถในการให้ลมอัดไหลผ่าน แรงที่ใช้ดันหรือกดให้วาล์วเคลื่อนที่ วาล์วควบคุมทิศทางลมมีหลายแบบต่างกันในรูปแบบการนำไปใช้งาน ส่วนมากวาล์วประเภทนี้ใช้ลมอัดที่ความดันต่ำกว่า 10 บาร์ แต่ในวงการอุตสาหกรรมบางชนิดอาจใช้ความดันถึง 50 บาร์

#### 3.2.4.1 โครงสร้างและหลักการทำงานของโซลินอยด์วาล์ว

โครงสร้างของวาล์วควบคุมทั่วไปจะแบ่งเป็น 2 ชนิดใหญ่ คือ วาล์วแบบนั่งป่า (poppet valve) หรือ seat valve และวาล์วแบบลูกสูบเคลื่อนที่ piston slide valve วาล์วแต่ละอย่างมีข้อดีข้อเสียต่างกัน

##### วาล์วแบบนั่งป่า แบบลูกบอล



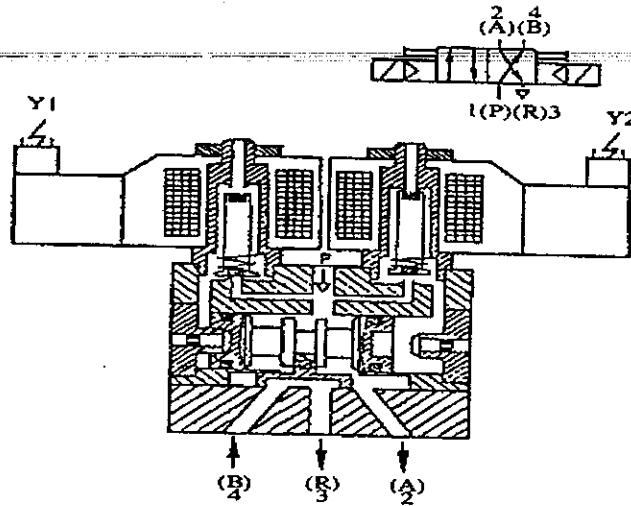
โซลินอยด์วาล์วแบบนั่งป่า

รูปที่ 3.8 วาล์วแบบนั่งป่า แบบลูกบอล  
(ที่มา: นิเวศวิศวกรรมไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)

ข้อดี ปัญหาเรื่องซีลชำรุดน้อย.

ข้อเสีย แรงที่ใช้ในการเลื่อนวาล์วมาก เนื่องจากต้องเอาชนะสปริงแรงดันลม

### วาล์วแบบลูกสูบเลื่อน



โซลินอยด์วาล์วแบบลูกสูบเลื่อน

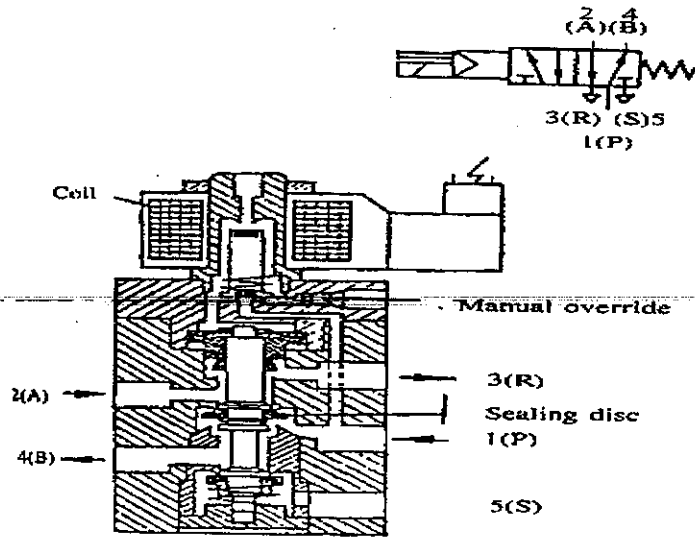
### รูปที่ 3.9 วาล์วแบบลูกสูบเลื่อน

(ที่มา: นิเวศวิศวกรรมไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)

ข้อดี แรงที่ใช้ในการเลื่อนวาล์วน้อยกว่าวาล์วแบบนั่งบ่า เพราะแรงที่ใช้เพียงเอาชนะแรงสปริงเท่านั้น

ข้อเสีย ซีลของวาล์วจะเสียดสีกับโครงอยู่ตลอดเวลาที่มีการเลื่อนวาล์ว ทำให้อายุการทำงานของซีลสั้นลง

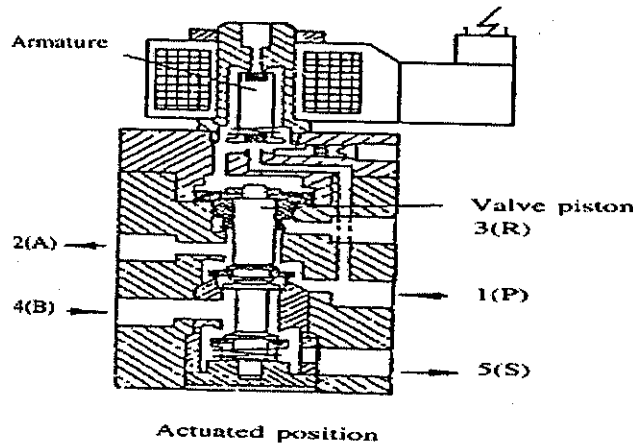
การออกแบบเครื่องปั๊มสุญญากาศ เลือกใช้วาล์ว 5 ทาง 2 ตำแหน่ง ใช้โซลินอยด์เปิดทางลมและลมเป็นตัวเลื่อนวาล์ว กลับสู่สภาพเดิมด้วยสปริง



รูปที่ 3.10 วาล์ว 5 ทาง 2 ตำแหน่ง โซลินอยด์เปิดทางลมและลมเป็นตัวเลื่อนวาล์วกลับสู่สภาพเดิมด้วย สปริง

(ที่มา: นิวแมติกส์ไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)

ในสภาวะปกติ เมื่อยังมีกระแสไหลผ่านขดลวดโซลินอยด์ โซลินอยด์จะยังไม่อำนาจแม่เหล็ก แรงสปริงจะดันให้ลิ้นเล็กด้านบนปิดทางลมจาก P ลิ้นใหญ่จะไม่ถูกเลื่อน เป็นผลทำให้ P ต่อถึงรู B รู A ต่อถึงรู R ส่วนรู S จะถูกปิด



รูปที่ 3.11 วาล์ว 5 ทาง 2 ตำแหน่ง โซลินอยด์เปิดทางลมและลมเป็นตัวเลื่อนวาล์วกลับสู่สภาพเดิมด้วยสปริง

(ที่มา: นิวแมติกส์ไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)

ในสถานะทำงาน เมื่อมีกระแสไฟฟ้าไหลผ่านขดลวดโซลินอยด์ จะทำให้โซลินอยด์เกิดแรงดูดจากอำนาจแม่เหล็กเคลื่อนลิ้นเล็กด้านบนให้เปิดทางลม ลมจาก P จะไหลผ่านลิ้นเล็กนี้ไปเคลื่อนลิ้นใหญ่เป็นผลทำให้แรงดันลมจาก P เปลี่ยนทิศทางการไหล คือ รู P ต่อถึงรู A รู B ต่อถึงรู S ส่วนรู R จะถูกปิด

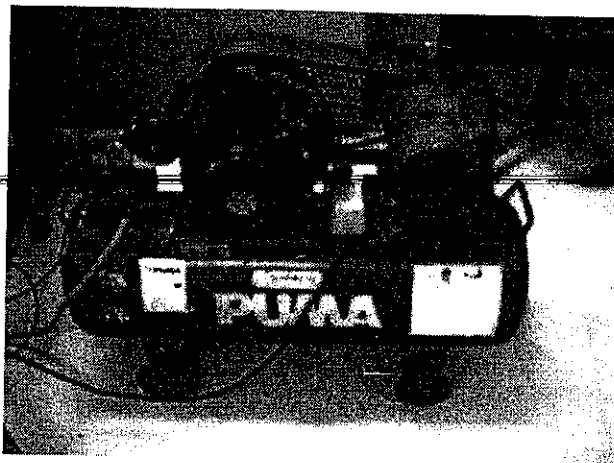
ตารางที่ 3.2 การหาจุดบกพร่องและการแก้ไข โซลินอยด์วาล์ว

จุดบกพร่อง	สาเหตุ	การแก้ไข
ไม่เปิดให้ลมผ่าน	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. ไม่มีกระแสไฟเข้า</li> <li>2. โวลต์ต่ำเนื่องจากกระแสไฟตรง</li> <li>3. ขดลวดไหม้หรือเสีย</li> <li>4. เกิดคราบสกปรกภายใน</li> <li>5. แกนวาล์วติดขัด เลื่อนไม่ได้หรือชำรุด</li> </ol>	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. ตรวจสอบแหล่งจ่ายไฟ</li> <li>2. ตรวจสอบแหล่งจ่ายไฟ</li> <li>3. เปลี่ยนขดลวดคอยล์ใหม่</li> <li>4. ทำความสะอาดแกนวาล์ว</li> <li>5. เปลี่ยนแกนวาล์วและปลอกวาล์วใหม่</li> </ol>
ลมเปิดค้าง	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. กระแสไฟเข้าโซลินอยด์ค้าง</li> <li>2. เกิดคราบสกปรกภายใน</li> <li>3. แกนวาล์วติดขัด เลื่อนไม่ได้หรือชำรุด</li> </ol>	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. ตรวจสอบกระแสไฟ</li> <li>2. ทำความสะอาดแกนวาล์ว</li> <li>3. เปลี่ยนแกนวาล์วและปลอก</li> </ol>
ลมรั่ว	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. บำวาล์วเป็นรอย</li> <li>2. คราบสกปรกจับที่บ้ำวาล์ว</li> </ol>	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. เปลี่ยนวาล์วใหม่</li> <li>2. ทำความสะอาด</li> </ol>
ลมรั่วที่รูลม 1	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. แกนหรือบ้ำวาล์วเป็นรอย</li> <li>2. ซีลสีก</li> </ol>	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. เปลี่ยนแกน</li> <li>2. เปลี่ยนซีล</li> </ol>
ลมรั่วที่รูลม 2,3,4,5	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. ซีลสีก</li> <li>2. คราบสกปรก</li> </ol>	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. เปลี่ยนซีล</li> <li>2. ล้างทำความสะอาดแกนวาล์ว</li> </ol>
มีเสียงคราง	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. โวลต์ต่ำเกินไป</li> <li>2. ผิวสัมผัสแกนวาล์วไม่เรียบ</li> <li>3. มีคราบสกปรก</li> <li>4. หน้าสัมผัสมีคราบสกปรก</li> <li>5. นอตหลวม</li> </ol>	<ol style="list-style-type: none"> <li>1. ตรวจสอบกระแสไฟ</li> <li>2. เปลี่ยนแกนวาล์ว</li> <li>3. ทำความสะอาด</li> <li>4. ล้างทำความสะอาด</li> <li>5. ขันนอตให้แน่น</li> </ol>

(ที่มา: นิวแมติกส์อุตสาหกรรม, มนูญ ชื่นชม)

### 3.2.5 ถังเก็บลม

ถังเก็บลมที่ใช้รุ่นเล็กยี่ห้อ PUMA ขนาด 1/2 แรงม้า ซึ่งเป็นระบบระบายความร้อนด้วยอากาศ กำลังเครื่องอัดลมอยู่ที่ 0.4 กิโลวัตต์ กำลังอัด 2.0 MPa ถังเก็บลมให้แรงดันสูงสุด 2.9 MPa



รูปที่ 3.12 ถังเก็บลม

### 3.2.6 วาล์วควบคุมทิศทางการไหล

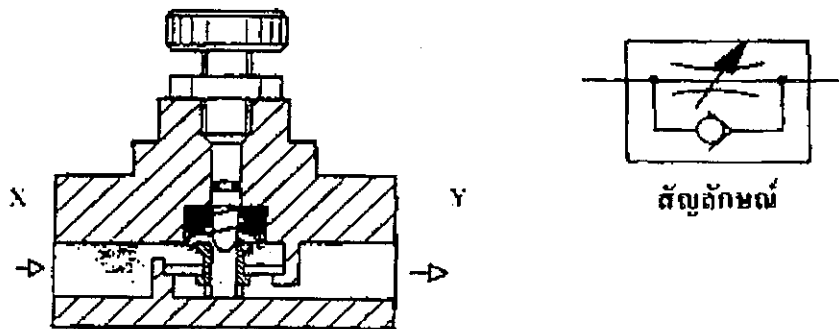
เลือกใช้โซลินอยด์วาล์ว 5 ทาง 2 ตำแหน่ง ซึ่งเป็นวาล์วตัวเดียวกันกับหัวข้อ 3.2.4 เนื่องจากระบบของเครื่องปั๊มสุญญากาศใช้ระบบนิวเมติกส์ไฟฟ้าเข้ามาใช้งานด้วย อีกทั้งต้องการให้ได้ลมออก 2 ทาง ด้วยเหตุนี้จึงเลือกใช้โซลินอยด์วาล์วควบคุมทิศทางการไหลของลม

### 3.2.7 อุปกรณ์ควบคุมความเร็วของกระบอกสูบ

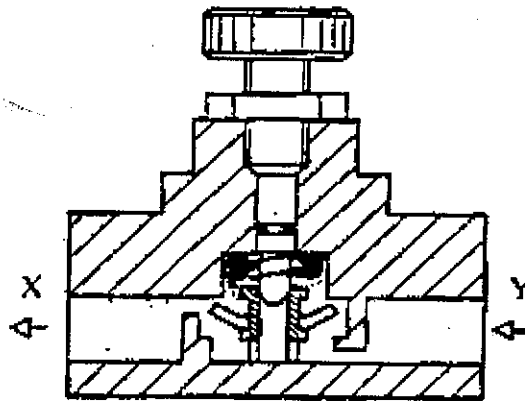
การเลือกอุปกรณ์ควบคุมความเร็วของกระบอกสูบในเครื่องปั๊มสุญญากาศ เลือกใช้วาล์วควบคุมการไหลทางเดียว (One way flow control valve) จำนวน 2 ตัว ทั้งนี้เนื่องจาก ต้องการควบคุมอัตราการไหลลมด้านเข้า และออก ให้สัมพันธ์กัน และป้องกันความเสียหายที่จะเกิดกับก้านสูบ

### 3.2.7.1 วาล์วควบคุมการไหลทางเดียว (One way flow control valve)

วาล์วชนิดนี้จะเป็นวาล์วที่ควบคุมอัตราการไหลของลมได้ทางเดียว ส่วนในทางตรงข้ามกันจะยอมให้ลมไหลปกติไม่มีการควบคุมความเร็ว ประโยชน์ของวาล์วชนิดนี้จะใช้ควบคุมความเร็วของก้านสูบด้านใดด้านหนึ่ง คือ ควบคุมก้านสูบเคลื่อนที่ออกหรือควบคุมก้านสูบเคลื่อนที่เข้า



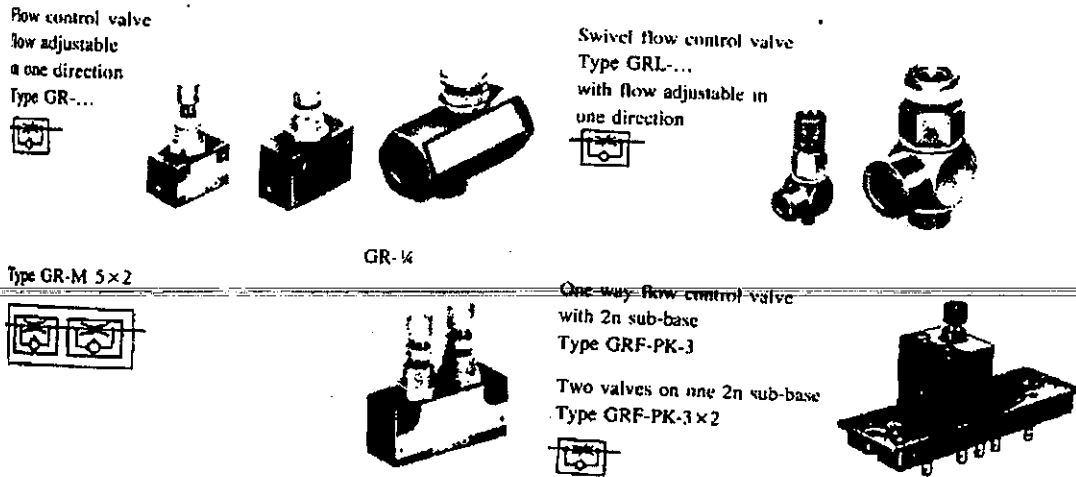
รูปที่ 3.13 แสดงสถานะการทำงานของวาล์วเมื่อแรงดันลมเข้ามาทางด้าน X จะเห็นว่าปริมาณของลมที่ไหลผ่านไปยังด้าน Y จะถูกควบคุมด้วยการปรับสกรูตรงกลาง  
(ที่มา: นิวแมติกส์ไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)



รูปที่ 3.14 แสดงสถานะการทำงานของวาล์วเมื่อแรงดันลมเข้ามาทางด้าน Y จะเห็นว่าปริมาณของลมที่ไหลผ่านไปยังด้าน X ไม่สามารถควบคุมได้ เนื่องจากลมสามารถไหลผ่านทางด้าน check valve ได้

(ที่มา: นิวแมติกส์ไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)

### 3.2.7.2 วาล์วควบคุมการไหลทางเดียว (One way flow control valve) แบบต่างๆ



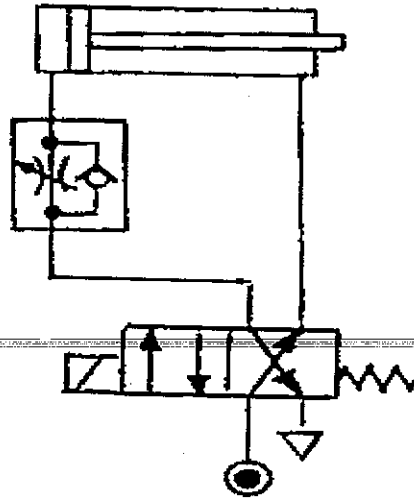
รูปที่ 3.15 วาล์วควบคุมการไหลทางเดียว (One way flow control valve) แบบต่างๆ  
(ที่มา: นิวแมติกส์ไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)

### 3.2.7.3 วิธีการควบคุมความเร็วก้านสูบแบบต่างๆ

#### วิธีที่ 1 การควบคุมปริมาณลมไหลเข้า (Meter in method หรือ Inlet air controller)

การควบคุมความเร็วของก้านสูบวิธีนี้จะเป็นการควบคุมปริมาณลมเข้ากระบอกสูบ ส่วนปริมาณลมออกจากกระบอกสูบจะไม่ถูกควบคุม การควบคุมวิธีนี้จะมีข้อดี คือ แรงกระทำก้านสูบจะมีค่ามาก แต่ก็มีข้อเสีย คือ ถ้ามีการควบคุมปริมาณลมให้เข้ากระบอกสูบน้อย (ต้องการให้ก้านสูบเคลื่อนที่ช้ามาก) การเคลื่อนที่ของก้านสูบจะไม่สม่ำเสมอและเคลื่อนที่สะดุดไม่เรียบ เนื่องจากในขณะที่ก้านสูบเคลื่อนที่ออกนั้นจะทำให้เกิดช่องว่างของห้องสูบซ้ายมือ ซึ่งก้านสูบจะเคลื่อนที่ต่อไปได้ต้องให้ปริมาณลมเข้ามาเติมห้องสูบอีกครั้งหนึ่งก่อนจึงจะเคลื่อนที่ต่อไปได้ ผลนี้เองจะทำให้ก้านสูบเคลื่อนที่ไม่เรียบ การควบคุมแบบนี้เหมาะสำหรับงานบางกรณีเท่านั้น เช่น ใช้ควบคุมความเร็วของกระบอกสูบทางเดียว (Single acting cylinder) หรือกระบอกสูบที่มีขนาดเล็กเป็นต้น

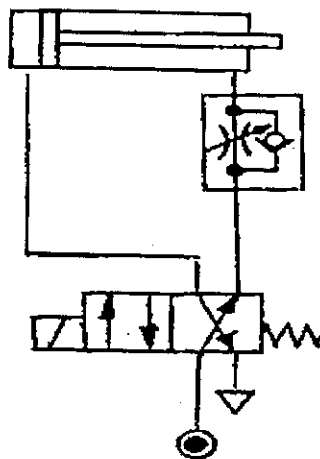




รูปที่ 3.16 การควบคุมปริมาณลมไหลเข้า(Meter in method หรือ Inlet air controller)  
(ที่มา: นิวแมติกส์ไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)

### วิธีที่ 2 การควบคุมปริมาณลมไหลออก(Meter out method หรือ outlet air controller)

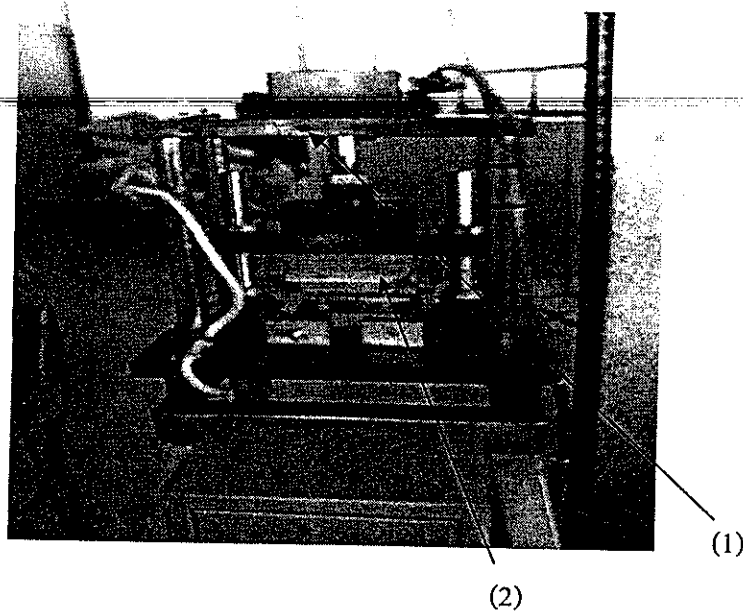
การควบคุมความเร็วของก้านสูบวิธีนี้จะเป็นการควบคุมปริมาณลมออกกระบอกสูบ (ควบคุมลมไหลออก) ส่วนปริมาณลมที่เข้ากระบอกสูบจะมากถูกควบคุม การควบคุมแบบนี้จะมีข้อดีกว่าวิธีที่ 1 คือ การเคลื่อนที่ของก้านสูบจะเคลื่อนที่สม่ำเสมอและเรียบ เนื่องจากปริมาณลมที่เข้ากระบอกสูบจะเข้าเต็มที่ การควบคุมแบบนี้มีข้อเสียอยู่บ้างเหมือนกัน คือ แรงกระทำที่ก้านสูบจะมีค่าน้อยกว่าแบบที่ 1 เพราะการควบคุมลมออกนั้นจะทำให้เกิดแรงต้านการเคลื่อนที่ของก้านสูบ และการควบคุมความเร็วแบบนี้จะไม่เหมาะกับลูกสูบช่วงชักระยะสั้นๆ หรือขนาดเล็กๆ แรงดันที่เป็นแรงต้านลมระยะยาว อาจไม่เพียงพอ ฉะนั้นการควบคุมวิธีแรกจึงเหมาะกว่า (สำหรับกระบอกสูบช่วงชักสั้นๆ หรือขนาดเล็ก)



รูปที่ 3.17 การควบคุมปริมาณลมไหลออก(Meter out method หรือ outlet air controller)  
(ที่มา: นิวแมติกส์ไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)

### 3.2.8 คานรับน้ำหนักกระบอกสูบ

เป็นส่วนประกอบที่อยู่บนเสา สามารถรับน้ำหนักกระบอกสูบ และน้ำหนักของชุดแม่พิมพ์ ส่วนบน 140.82 N โดยไม่เกิดการโก่ง คานมีความยาว 280 mm.

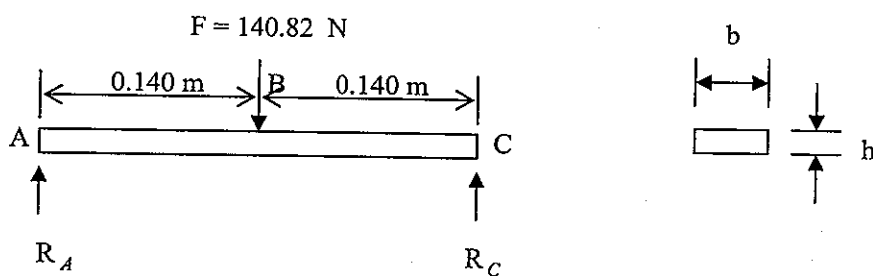


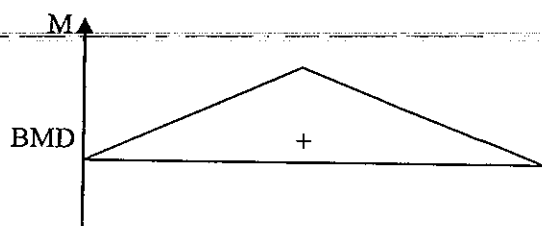
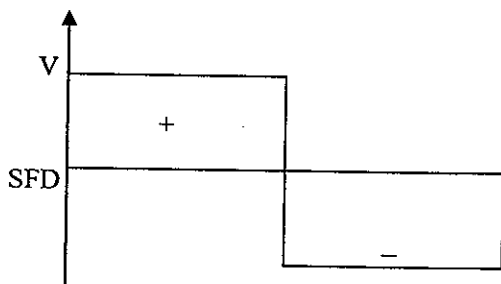
รูปที่ 3.18 (1) คาน (2) ชุดแม่พิมพ์ส่วนบน

#### 1) ข้อจำกัดในการออกแบบ

- คานมีความยาว 280 mm
- รับน้ำหนักกระบอกสูบและน้ำหนักของชุดแม่พิมพ์ส่วนบน  $F = 140.82 \text{ N}$

#### 2) วิธีการคำนวณ





$$[\Sigma M_A = 0, \curvearrowright +]$$

$$-140.82(0.14) + R_C(0.28) = 0$$

$$R_C = 70.41 \text{ N}$$

$$[\Sigma y = 0, \uparrow +]$$

$$R_A + 70.41 - 140.82 = 0$$

$$R_A = 70.41 \text{ N}$$

ที่หน้าตัด  $0 < x < 0.140$

$$v = R_A = 70.41 \text{ N}$$

$$M = R_A x = 70.41(x) \text{ Nm}$$

$$x = 0 \text{ m} ; M = 0 \text{ Nm}$$

$$x = 0.140 \text{ m} ; M = 70.41(0.140)$$

$$= 9.85 \text{ Nm}$$

ที่หน้าตัด  $0.140 < x < 0.280$

$$v = 70.41 - 140.82 = -70.41 \text{ N}$$

$$M = 70.41(x) - 140.82(x - 0.140) \text{ Nm}$$

$$x = 0.140 \text{ m} ; M = 70.41(0.140) - 140.82(0.140 - 0.140)$$

$$= 9.85 \text{ Nm}$$

$$x = 0.280 \text{ m} ; M = 70.41(0.280) - 140.82(0.280 - 0.140)$$

$$= 0 \text{ Nm}$$

ดังนั้น โมเมนต์สูงสุดเท่ากับ 9.85 Nm กระทำที่จุดห่างจาก A = 0.140 m ไปทางขวามือ เนื่องจากคานทำด้วยเหล็กกล้า AISI 1010 HR จากตาราง ก 1 (ภาคผนวก ก) ใช้แรงดึงครากเป็นหลัก

$$\sigma_y = 42 \text{ ksi} = 42 \times 6.895 = 289.59 \text{ N/mm}^2$$

จากตาราง 2.22 เลือกใช้  $N_y = 2$  แรงแย่งหนึ่ง ;  $C = h/2$  ให้  $h = 20 \text{ mm}$  ;  $C = 20/2 = 10 \text{ mm}$  ;  $b = 170 \text{ mm}$  ;  $I = (1/12) \times b \times h^3$

ความเค้นสูงสุดของคาน

จากสูตร

$$\sigma_y / N_y = MC/I$$

โดยที่ M = โมเมนต์, Nm

F = น้ำหนักรวมของกระบอกสูบกับแม่พิมพ์ส่วนบน, N

L = ความยาวของคาน, m

$N_y$  = ค่าความปลอดภัย

C = ระยะจากแกนสะเทินถึงผิว ; mm

I = โมเมนต์ความเฉื่อยรอบแกนสะเทิน ;  $\text{mm}^4$

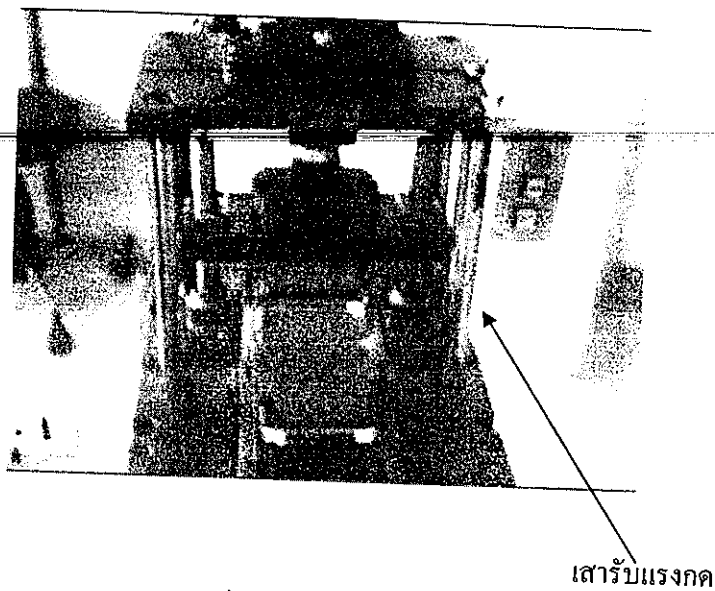
$$\text{แทนค่า } (289.59/2) = (9.85 \times 1000 \times 10) / ((1/12) \times b \times 20^3)$$

$$b = 1.02 \text{ mm}$$

จากค่าที่ได้ ถ้าคานมีความกว้างน้อยกว่า 1.02 mm คานจะเกิดความเสียหาย ซึ่งเหล็กที่เรานำมาทำคานรับน้ำหนักของกระบอกสูบนี้ มีขนาดความกว้าง 170 mm ดังนั้นสามารถรับน้ำหนักของกระบอกสูบได้โดยไม่เกิดความเสียหาย และเหล็กที่ใช้ทำคานชนิดนี้ สามารถหาซื้อได้ตามท้องตลาด

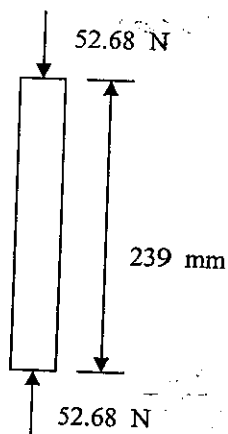
### 3.2.9 เส้า

เส้าทำหน้าที่รับแรงกด ซึ่งแรงกดในที่นี้ก็คือน้ำหนักของคาน กระบอกสูบนิวแมติกส์และน้ำหนักของเบ้าส่วนบน โดยแรงกดรวมกับน้ำหนักของคานเท่ากับ 210.71N เส้ามีความยาว 239 mm



รูปที่ 3.19 เส้ารับแรงกด

- 1) ข้อกำหนดในการออกแบบ
  - เส้ามี 4 ต้น ดังนั้นเส้าแต่ละต้นต้องรับน้ำหนัก 52.68 N
  - เส้ามีความยาว 239 mm
- 2) วิธีการคำนวณ



สำหรับความยาวสมมูลของเสาปลายยึดแน่นสองข้าง  
จากสูตร

$$L_e = L_{column} / 2$$

โดยที่  $L_e =$  ค่าความยาวสมมูล (mm)

แทนค่า  $L_e = 239 / 2$

$$L_e = 119 \text{ mm}$$

เสาเป็นเหล็ก AISI 1010 HR จากตาราง ก 1 (ภาคผนวก ก ) หน้าตัดกลมตันขนาดเส้นผ่าน  
ศูนย์กลาง 25 mm

จะได้ว่า โมเมนต์ความเฉื่อยรอบแกนสะเทิน ;  $\text{mm}^4$

เส้นผ่านศูนย์กลางของเสา 25 mm

จากสูตร

$$I = \frac{\pi D^4}{64}$$

โดยที่  $D =$  เส้นผ่านศูนย์กลางของเสา ; mm

แทนค่า  $I = 3.14 \times (25^4) / 64$

$$I = 19174.76 \text{ mm}^4$$

หาพื้นที่หน้าตัดของเสา

จากสูตร

$$A = \frac{\pi}{4} D^2$$

แทนค่า  $A = (\pi \times 25^2) / 4$

$$A = 490.63 \text{ mm}^2$$

คำนวณหารัศมีไจเรชั่น (k)

จากสูตร

$$k = \left( \frac{I}{A} \right)^{\frac{1}{2}}$$

แทนค่า  $k = \left( \frac{19174.76}{490.63} \right)^{\frac{1}{2}}$

$$k = 6.25 \text{ mm}$$

หาอัตราส่วนความเพียวของเสา

จากสูตร

$$\text{อัตราส่วนความเพียว} = \frac{L_e}{k}$$

แทนค่า

$$\text{อัตราส่วนความเพียว} = 119.5/6.25$$

$$\text{อัตราส่วนความเพียว} = 19.116$$

เนื่องจาก  $\frac{L_e}{k} < 40$

ใช้สูตร  $\sigma_c = \frac{F}{A}$

โดยที่

$$F = \text{แรงกดทั้งหมด; N}$$

$$\sigma_c = \text{ความเค้นอัด}$$

แทนค่า

$$\sigma_c = 210.71/490.63$$

$$\sigma_c = 0.43 \text{ N/mm}^2$$

คำนวณหาโมเมนต์

จากสูตร

$$M = FL/4$$

โดยที่

$$M = \text{โมเมนต์, Nm}$$

$$F = \text{น้ำหนักรวมของกระบอกสูบกับแม่พิมพ์ส่วนบน, N}$$

$$L = \text{ความยาวของคาน}$$

$$N_y = \text{ค่าความปลอดภัย}$$

แทนค่า

$$M = (210.71 \times 239)/4$$

$$M = 12589.92 \text{ N/mm}$$

คำนวณหาความเค้นดัดสูงสุด ให้  $C = D/2 = 25/2 = 12.5 \text{ mm}$

จากสูตร

$$\sigma_b = MC/I$$

โดยที่

$$C = \text{ระยะจุดสะเทิน ; mm}$$

$$I = \text{โมเมนต์ความเฉื่อยรอบแกนสะเทิน ; mm}^4$$

แทนค่า

$$\sigma_b = (12589.92 \times 12.5) / 19174.76$$

$$\sigma_b = 8.21 \text{ N/mm}^2$$

ดังนั้น

$$\sigma_{total} = \sigma_b + \sigma_c$$

แทนค่า

$$\sigma_{total} = 8.64 \text{ N/mm}^2$$

เนื่องจากเหล็กที่ทำเสานั้นเป็นวัสดุ AISI 1010 HR จากตาราง ก 1 (ภาคผนวก ก) ใช้ค่าความต้านแรงดึงครากเป็นหลัก จากตาราง 2.22 เลือกใช้  $N_y = 2$  แรงอยู่นิ่ง

$$\sigma_y = 42 \text{ ksi} = 42 \times 6.895 = 289.59 \text{ N/mm}^2$$

เนื่องจากได้กำหนดขนาดของชิ้นงานมาแล้ว

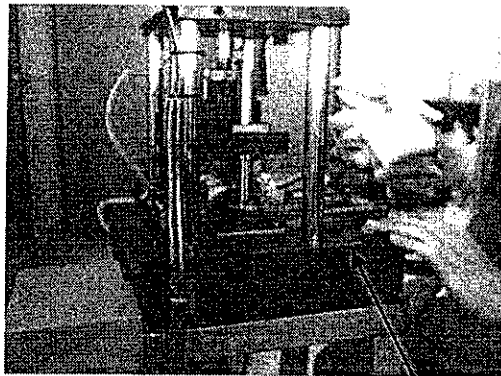
ค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน = ความต้านแรงดึงคราก / ความเค้นที่คำนวณได้

$$\begin{aligned} \text{ค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน} &= \sigma_y / \sigma_{total} \\ &= 289.59 / 8.64 \\ &= 33.52 \end{aligned}$$

ดังนั้นเมื่อนำค่าความปลอดภัยของชิ้นงานที่ได้จากการคำนวณ มาเปรียบเทียบกับค่าความปลอดภัย,  $N_y$  ที่ได้จากรายการ 2.22 จะเห็นว่าค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน = 33.52 ที่ได้จากการคำนวณประสิทธิภาพของเสา ซึ่งมีค่ามากกว่าค่าความปลอดภัย,  $N_y$  ดังนั้นเสาสามารถรับน้ำหนักกระบอกสูบ ชุดแม่พิมพ์ส่วนบน และคาน โดยไม่เกิดความเสียหาย เหล็กที่ใช้ทำเสานี้เป็นชนิดเดียวกับคานรับน้ำหนักกระบอกสูบ แต่เสาจะเคลือบด้วยโครเมียม เพื่อป้องกันการเกิดสนิมซึ่งสามารถหาซื้อได้ตามท้องตลาด

### 3.2.10 คานรองรับชุดปั๊มขึ้นรูป

ทำหน้าที่เป็นฐานให้กับชุดปั๊มขึ้นรูป ลักษณะของคานรองรับชุดปั๊มขึ้นรูป ดังรูป 3.20



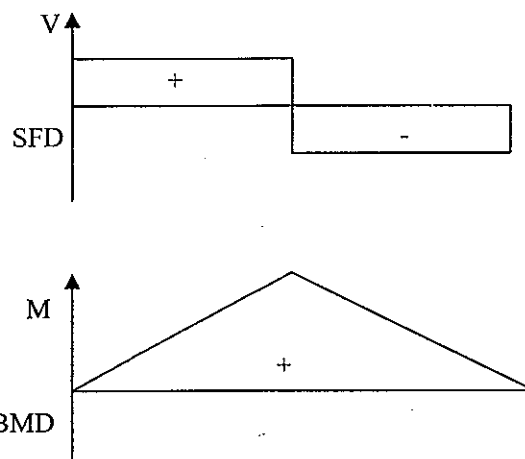
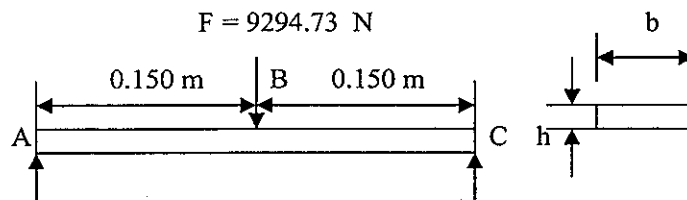
คานรองรับชุดปั๊มขึ้นรูป

รูปที่ 3.20 คานรองรับชุดปั๊มขึ้นรูป



## 1) ข้อจำกัดในการออกแบบ

- คานมีความยาว 300 mm
  - แรงทั้งหมดที่กระทำต่อคานมีดังนี้
    1. น้ำหนักคานตัวบนได้จากการซึ่ง  $7.125 \times 9.81 = 69.89 \text{ N}$
    2. น้ำหนักเสาทั้งสี่เสาได้จากการซึ่ง  $3.5 \times 9.81 = 34.34 \text{ N}$
    3. น้ำหนักกระบอกสูบได้จากการซึ่ง  $7.68 \times 9.81 = 75.34 \text{ N}$
    4. น้ำหนักเบ้าส่วนบนได้จากการซึ่ง  $10.825 \times 9.81 = 106.19 \text{ N}$
    5. แรงกดจากกระบอกสูบ = 9000 N
    6. ตัวนำร่อง ได้จากการซึ่ง  $0.915 \times 9.81 = 8.97 \text{ N}$
- นำค่าที่ได้มารวมกันจะได้แรง  $F = 9294.73 \text{ N}$



$$[\sum M_A = 0, +]$$

$$-9294.73(0.150) + R_C(0.300) = 0$$

$$R_C = 4647.36 \text{ N}$$

$$[\Sigma y = 0, + \uparrow ]$$

$$R_A + 4647.36 - 9294.73 = 0$$

$$R_A = 4647.36 \text{ N}$$

ที่หน้าตัด  $0 < x < 0.150$

$$v = R_A = 4647.36 \text{ N}$$

$$M = R_A x = 4647.36(x) \text{ Nm}$$

$$x = 0 \text{ m} ; M = 0 \text{ Nm}$$

$$x = 0.150 \text{ m} ; M = 4647.36(0.150)$$

$$= 697.10 \text{ Nm}$$

ที่หน้าตัด  $0.150 < x < 0.300$

$$v = 4647.36 - 10294.73 = -4647.36 \text{ N}$$

$$M = 4647.36(x) - 9294.73(x - 0.150) \text{ Nm}$$

$$x = 0.150 \text{ m} ; M = 4647.36(0.150) - 9294.73(0.150 - 0.150)$$

$$= 697.10 \text{ Nm}$$

$$x = 0.300 \text{ m} ; M = 4647.36(0.300) - 9294.73(0.300 - 0.150)$$

$$= 0 \text{ Nm}$$

ดังนั้น โมเมนต์สูงสุดเท่ากับ 697.10 Nm กระทำที่จุดห่างจาก A = 0.150 m ไปทางขวามือ เนื่องจากคานาทำด้วยเหล็กกล้า AISI 1040 CD จากตาราง ก 1 (ภาคผนวก ก ) ใช้แรงดึงครากเป็นหลัก

$$\sigma_y = 42 \text{ ksi} = 88 \times 6.895 = 606.76 \text{ N/mm}^2$$

จากตาราง 2.22 เลือกใช้  $N_y = 3$  เพราะเป็นแรงซ้ำทิศทางเดียวหรือแรงกระแทกเล็กน้อย ;  $C = h/2$

ให้  $h = 20 \text{ mm}$  ;  $C = 20/2 = 10 \text{ mm}$  ;  $I = (1/12) \times b \times h^3$

ความเค้นสูงสุดของคานา

จากสูตร

$$\sigma_y / N_y = MCI$$

โดยที่  $M =$  โมเมนต์ , Nm

$F =$  น้ำหนักรวมของกระบอกสูบกับแม่พิมพ์ส่วนบน , N

$L =$  ความยาวของคานา , m

$N_y =$  ค่าความปลอดภัย

$C =$  ระยะจากแกนสะเทินถึงผิว ; mm

$I =$  โมเมนต์ความเฉื่อยรอบแกนสะเทิน ;  $\text{mm}^4$

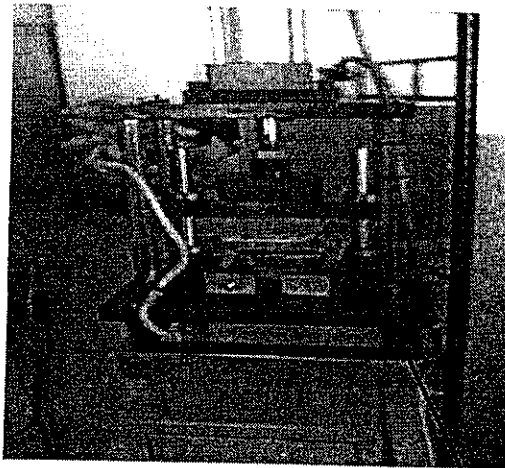
$$\text{แทนค่า} \quad (606.76/3) = (697.10 \times 1000 \times 10) / ((1/12) \times b \times 20^3)$$

$$b = 51.70 \text{ mm}$$

ดังนั้นคานมีความกว้างอย่างน้อย 51.70 mm

เนื่องจากได้มีการกำหนดขนาดของคานรองรับชุดปั๊มมาแล้วเป็นขนาด  $h = 20 \text{ mm}$  และ  $b = 350 \text{ mm}$  ซึ่งจากการคำนวณความหนาของคาน คานสามารถรับน้ำหนักชุดปั๊มขึ้นรูปสบู่ โดยไม่เกิดความเสียหาย เหล็กที่ใช้ทำคานชนิดนี้สามารถหาซื้อได้ตามท้องตลาด

### 3.2.11 เสารับแรงทั้งหมด



เสารับแรงทั้งหมด

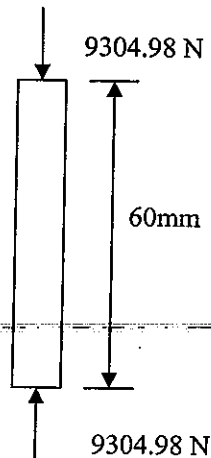
รูปที่ 3.21 เสารับแรงทั้งหมด

#### 1) ข้อจำกัดในการออกแบบ

$$\begin{aligned} \text{-รับแรงสูงสุด} &= 9294.73 + \text{น้ำหนักคาน} \\ &= 9294.73 + 10.25 \\ &= 9304.98 \text{ N} \end{aligned}$$

- เสามีความยาว 60 mm

#### 2) วิธีการคำนวณหาแรงที่กระทำต่อเสา



สำหรับความยาวสมมูลของเสาปลายยึดแน่นสองข้าง

จากสูตร

$$L_e = L_{column} / 2$$

โดยที่

$$L_e = \text{ค่าความยาวสมมูล (m)}$$

แทนค่า

$$L_e = 60 / 2 \text{ mm}$$

$$L_e = 30 \text{ mm}$$

เสาเป็นเหล็ก AISI 1040 CD จากตาราง ก 1 (ภาคผนวก ) ทรงสี่เหลี่ยมผืนผ้า  
จะได้ว่า โมเมนต์ความเฉื่อยรอบแกนสะเทิน ;  $\text{mm}^4$

จากสูตร

$$I = (1/12) \times b \times h^3$$

โดยที่

$$D = \text{เส้นผ่านศูนย์กลางกลางของเสา ; mm}$$

แทนค่า

$$I = (1/12) \times 240 \times 60^3$$

$$I = 432 \times 10^4 \text{ mm}^4$$

หาพื้นที่หน้าตัดของเสา

จากสูตร

$$A = \text{กว้าง} \times \text{ยาว}$$

แทนค่า

$$A = 20 \times 240$$

$$A = 4800 \text{ mm}^2$$

คำนวณหารัศมีไจเรชั่น (k)

จากสูตร

$$k = \left( \frac{I}{A} \right)^{\frac{1}{2}}$$

แทนค่า 
$$k = \left( \frac{432 \times 10^4 \text{ mm}^4}{4800 \text{ mm}^2} \right)^{\frac{1}{2}}$$

$$k = 30 \text{ mm}$$

หาอัตราส่วนความเพริยวของเสา

จากสูตร

$$\text{อัตราส่วนความเพริยว} = \frac{L_e}{k}$$

แทนค่า อัตราส่วนความเพริยว = 30/30

$$\text{อัตราส่วนความเพริยว} = 1$$

เนื่องจาก  $\frac{L_e}{k} < 40$  ใช้สูตร  $\sigma_c = \frac{F}{A}$

โดยที่  $F =$  แรงกดทั้งหมด; N

$$\sigma_c = \text{ความเค้นกด}$$

แทนค่า  $\sigma_c = 9294.73/4800$

$$\sigma_c = 1.93 \text{ N/mm}^2$$

ดังนั้นค่าความเค้นกดที่กระทำต่อเสา = 1.93 N/mm<sup>2</sup>

วัสดุที่ทำเสาเป็นเหล็กชนิด 1040 CD จากตาราง 01 (ภาคผนวก ก) ให้ความต้านแรงดึงครากเป็นหลัก

$$\sigma_y = 88 \text{ ksi} = 88 \times 6.895 = 606.76 \text{ N/mm}^2$$

จากตาราง 2.22 เลือกใช้  $N_y = 3$  เพราะเป็นแรงซ้ำทิศทางเดียวหรือแรงกระแทกเล็กน้อย เนื่องจากได้กำหนดขนาดของชิ้นงานมาแล้ว

$$\text{ค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน} = \text{ความต้านแรงดึงคราก} / \text{ความเค้นที่คำนวณได้}$$

$$\text{ค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน} = \sigma_y / \sigma_c$$

$$= 606.76 / 1.93$$

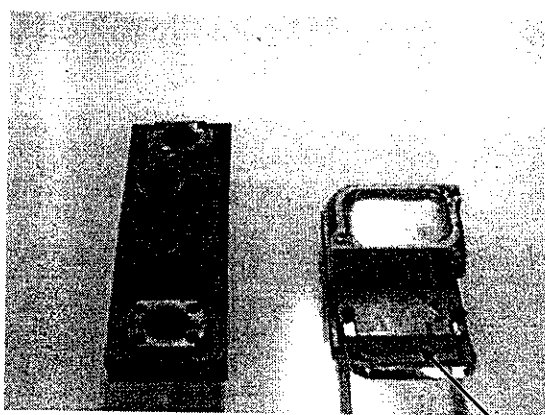
$$= 314.38$$

ดังนั้นเมื่อนำค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน มาเปรียบเทียบกับค่าความปลอดภัย,  $N_y$  ที่ได้ จากตาราง 2.22 จะเห็นว่าค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน = 314.38 ที่ได้จากการคำนวณประสิทธิภาพของเสา ซึ่งมีค่ามากกว่าค่าความปลอดภัย,  $N_y$  จากค่าที่ได้ จะเห็นได้ว่าเหล็กที่นำมาทำเสารับแรง

ทั้งหมดมีความคงทน แข็งแรง และสามารถรับแรงที่มากกว่านี้ได้โดยไม่ก่อให้เกิดความเสียหายซึ่งเป็นเหล็กชนิดเดียวกับคานส่วนล่าง สามารถหาซื้อได้ตามท้องตลาด

### 3.2.12 ฐานรองรับแม่พิมพ์ส่วนล่าง

ทำหน้าที่เป็นฐานเพื่อให้แม่พิมพ์ยึดติด โดยตัวฐานจะมีที่จับไว้สำหรับถอด เข้า - ออกเมื่อทำการบีบขึ้นรูปเสร็จดังรูปที่ ดังรูปที่ 3.22



ฐานรองรับแม่พิมพ์ส่วนล่าง

รูปที่ 3.22 ฐานรองรับแม่พิมพ์ส่วนล่าง

#### 1) ข้อกำหนดในการออกแบบ

- ขนาดของฐาน 63 mm × 135 mm × 23 mm (กว้าง×ยาว×สูง)
- รับแรงกดทั้งหมดที่กระทำต่อฐานรองรับมีดังนี้

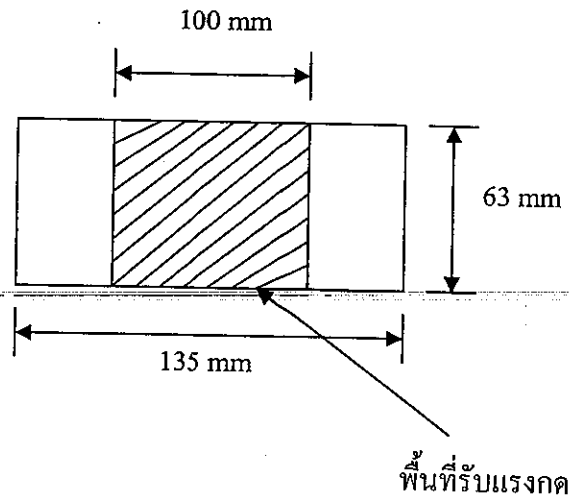
1. แรงจากการกด = 9000 N

2. น้ำหนักชุดแม่พิมพ์ส่วนบนได้จากการชั่ง =  $10.825 \times 9.81 = 106.19$  N

3. น้ำหนักแม่พิมพ์ตัวล่างได้จากการชั่ง =  $3.14 \times 9.81 = 30.9$  N

นำค่าที่ได้มารวมกันจะได้  $F = 9000 + 106.19 + 30.9 = 9137.09$  N

## 2) วิธีการคำนวณ



หาพื้นที่รับแรงกด

จากสูตร  $A = 100 \text{ mm} \times 63 \text{ mm}$

$$A = 6300 \text{ mm}^2$$

คำนวณความเค้นที่กระทำต่อฐาน

จากสูตร  $\sigma = \frac{F}{A}$

แทนค่า  $\sigma = 9137.09/6300$

$$= 1.45 \text{ N/mm}^2$$

วัสดุที่ใช้ทำฐานเป็นเหล็กกล้า AISI 1020 HR จากตาราง ก1 (ภาคผนวก ก) ให้ความต้านแรงดึงครากเป็นหลัก

$$\sigma_y = 43 \text{ ksi} = 43 \times 6.895 = 296.48 \text{ N/mm}^2$$

เนื่องจากเป็นแรงซ้ำทิศทางเดียว หรือแรงกระแทกเล็กน้อย ค่าความปลอดภัยที่ยอมรับได้,  $N_y = 3$  จากตาราง 2.22 เนื่องจากได้กำหนดขนาดของชิ้นงานมาแล้ว

ค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน = ความต้านแรงดึงคราก / ความเค้นที่คำนวณได้

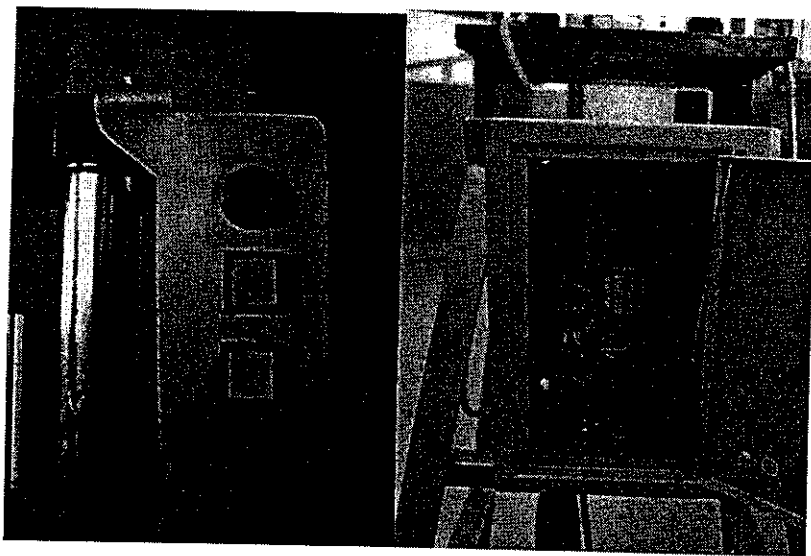
$$\text{ค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน} = \sigma_y / \sigma$$

$$= 296.48/1.45 = 204.46$$

ดังนั้นเมื่อนำค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน มาเปรียบเทียบกับค่าความปลอดภัย,  $N_y$  ที่ได้ จากตาราง 2.22 จะเห็นว่าค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน = 204.46 ที่ได้จากการคำนวณประสิทธิภาพของเสา ซึ่งมีค่าสูงกว่าค่าความปลอดภัยที่ยอมรับได้,  $N_y$  ดังนั้นวัสดุที่ใช้ทำฐานนี้สามารถรับแรงได้โดยไม่มีความเสี่ยง และสามารถรับแรงที่มากกว่านี้ได้โดยไม่ก่อให้เกิดความเสี่ยงซึ่งสามารถหาซื้อได้ตามท้องตลาด

### 3.2.13 ระบบควบคุม

ในการควบคุมเครื่องป้อนสบูใช้ระบบไฟฟ้าควบคุมการจ่ายลม โดยมีปุ่มเปิด-ปิด ทำหน้าที่ให้กระแสไฟฟ้าไหลผ่าน เมื่อกระแสไฟฟ้าไหลผ่าน อุปกรณ์ที่เป็นตัวกำหนดการจ่ายลมอีกอย่างคือ ปุ่มเดินเครื่อง และวาล์วปรับทิศทางลม ซึ่งภายในวาล์วปรับทิศทางลม มีการต่อเข้าไปในวงจรไฟฟ้าด้วย เมื่อทำการกดปุ่มเดินเครื่อง ต้องทำการเหยียบแป้นที่เท้าด้วยเพื่อให้กระแสไฟฟ้าไหลผ่านครบวงจร ในวงจรไฟฟ้ามีการติดตั้ง Breaker ซึ่งทำหน้าที่ตัดกระแสไฟฟ้าเมื่อเกิดไฟฟ้าลัดวงจร ดังรูป 3.23



รูปที่ 3.23 ระบบควบคุม

การพิจารณาว่าระบบควบคุมมีคุณภาพดีหรือไม่นั้น สามารถพิจารณาโดยเปรียบเทียบการตอบสนองของระบบใน 3 ด้านหลัก คือ

ความแม่นยำ (accuracy) ของระบบในการควบคุมกระบวนการให้ได้ผลลัพธ์ตรงกับความต้องการมากที่สุด หรือมีความผิดพลาดน้อยที่สุด

ความรวดเร็ว (speed) หรือเวลาในการทำให้ระบบเข้าสู่สภาพที่ต้องการ โดยระบบที่มีคุณภาพดีนั้น ควรใช้เวลาน้อยที่สุด ในการปรับกระบวนการให้เข้าสู่ผลลัพธ์ที่ต้องการ

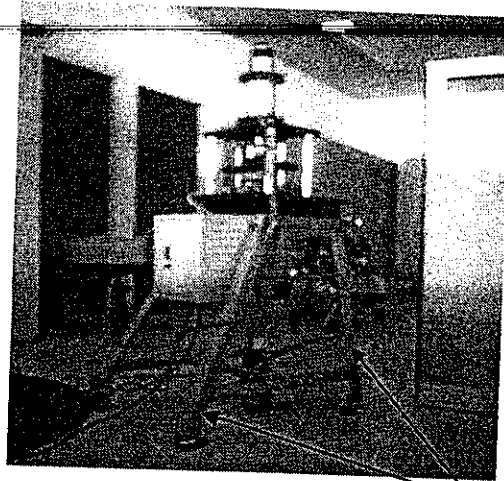
เสถียรภาพ (stability) ของระบบ ซึ่งก็คือ ความสามารถในการควบคุมกระบวนการให้ดำเนินไปตามปกติ หรือปรับให้สู่สมดุลเดิมภายหลังการถูกรบกวนจากสภาพแวดล้อมภายนอก

ระบบควบคุมของเครื่องป้อนสบูจัดว่าเป็นระบบควบคุมอัตโนมัติ คือ ระบบที่สามารถควบคุมการทำงานของกระบวนการต่างๆ ให้มีการทำงานเป็นไปตามเงื่อนไขที่ผู้ออกแบบระบบต้องการ โดยระบบควบคุมจะทำหน้าที่ควบคุมกระบวนการให้สร้างผลลัพธ์ออกมาตามเป้าหมายที่



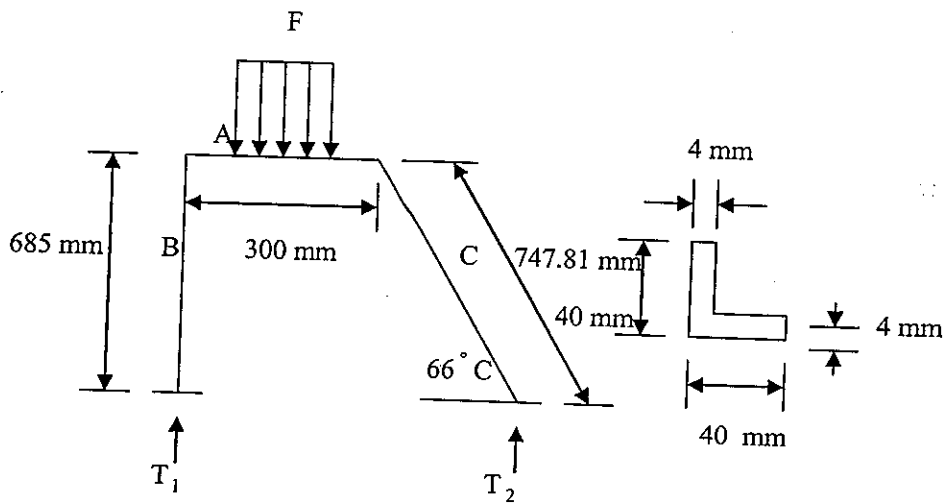
ต้องการ และคอยปรับกระบวนการเพื่อลดความผิดพลาดที่จะเกิดขึ้น เมื่อมีปัจจัยภายนอกกระทบการทำงานของระบบ เช่น หากมีน้ำมาสัมผัสกับวงจรไฟฟ้า ระบบจะตัดโดยอัตโนมัติ โดยไม่เกิดความเสียหายแก่เครื่อง เนื่องจากเครื่องได้ติดตั้ง Breaker ไว้แล้ว

3.2.14 โครงสร้าง



โครงสร้าง

รูปที่ 3.24 โครงสร้าง



คิดที่แผ่น A หาความเค้นเฉือน

โครงสร้างทำจากเหล็กฉาก AISI 1050 HR จากตาราง ก 1 (ภาคผนวก ก) ใช้แรงดึงครากเป็นหลัก

$$\sigma_y = 67 \text{ ksi} = 67 \times 6.895 = 451.96 \text{ N/mm}^2$$

จากตาราง 2.22 เลือกใช้  $N_y = 1$  แรงอยู่นิ่ง

จากสูตร  $\tau = \frac{F}{2A}$   
 โดยที่  $A = \text{พื้นที่หน้าตัด mm}^2$   
 $\tau = \text{ความเค้นเฉือนที่เกิดขึ้น} = 0.6 \sigma_y$   
 จัดสมการใหม่จะได้  $F_1 = 2 \tau A$   
 พื้นที่  $A = (4 \times 36) + (4 \times 32) = 272 \text{ mm}^2$   
 ดังนั้น  $\tau = 0.6 \times 451.96$   
 $= 271.17 \text{ N/mm}^2$

หาแรงเฉือนที่ทำให้แผ่น A ขาด  
 จะได้  $F_1 = 271.17 \times 272 \times 2$   
 $F_1 = 147516.48 \text{ N} \dots\dots\dots (1)$

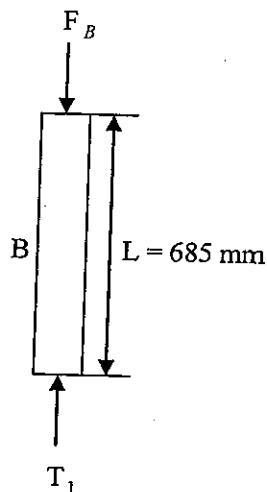
คิดความเสียหายที่จะทำให้แผ่น A งอตรงกลาง โดยยอมให้โก่งงอได้ 2 mm

จากสูตร  $F_2 = \frac{48yEI}{4L^3 - 3L^3}$   
 $\frac{8}{2}$   
 โดยที่  $y = \text{คือระยะ โกง (mm)}$   
 $E = \text{โมดูลัสความยืดหยุ่น; kN/mm}^2$   
 $L = \text{ความยาว; mm}$   
 $I = \text{โมเมนต์ความเฉื่อยรอบแกนสะเทิน; mm}^4$

จากตาราง ก 5 (ภาคผนวก ก)  $I = 4.38 \times 10^4 \text{ mm}^4$

แทนค่า  $F_2 = \frac{48 \times 2 \times 190000 \times 4.38 \times 10^4}{4(300)^3 - 3(300)^3}$   
 $\frac{8}{2}$   
 $F_2 = -2958.93 \text{ N} \dots\dots\dots (2)$

คิดที่เสา B



หาแรงที่ทำให้เหล็ก B เสียรูป

โครงสร้างทำจากเหล็กฉาก AISI 1050 HR จากตาราง ก 1 (ภาคผนวก ก) ใช้แรงดึงตรง  
เป็นหลัก

$$\sigma_y = 67 \text{ ksi} = 67 \times 6.895 = 451.96 \text{ N/mm}^2$$

พื้นที่  $A = (4 \times 36) + (4 \times 32) = 272 \text{ mm}^2$ ;  $I = 4.38 \times 10^4 \text{ mm}^4$  จากตาราง ก 5 (ภาคผนวก ก)

สำหรับความยาวสมมูลของเสาปลายยึดแน่นอิสระ

จากสูตร

$$L_e = L_{column} \times 2$$

โดยที่

$$L_e = \text{ค่าความยาวสมมูล (m)}$$

แทนค่า

$$L_e = 685 \times 2 \text{ mm}$$

$$L_e = 1370 \text{ mm}$$

คำนวณหารัศมีไจเรชั่น (k)

จากสูตร

$$k = \left( \frac{I}{A} \right)^{\frac{1}{2}}$$

แทนค่า

$$k = \left( \frac{4.38 \times 10^4 \text{ mm}^4}{272 \text{ mm}^2} \right)^{\frac{1}{2}}$$

$$k = 161.02 \text{ mm}$$

หาอัตราส่วนความเพริยของเสา

จากสูตร

$$\text{อัตราส่วนความเพริย} = \frac{L_e}{k}$$

แทนค่า

$$\text{อัตราส่วนความเพริย} = 1370/161.02$$

$$\text{อัตราส่วนความเพริย} = 8.5$$

เนื่องจาก  $\frac{L_e}{k} < 40$  ใช้สูตร  $\sigma_c = \frac{F}{A}$

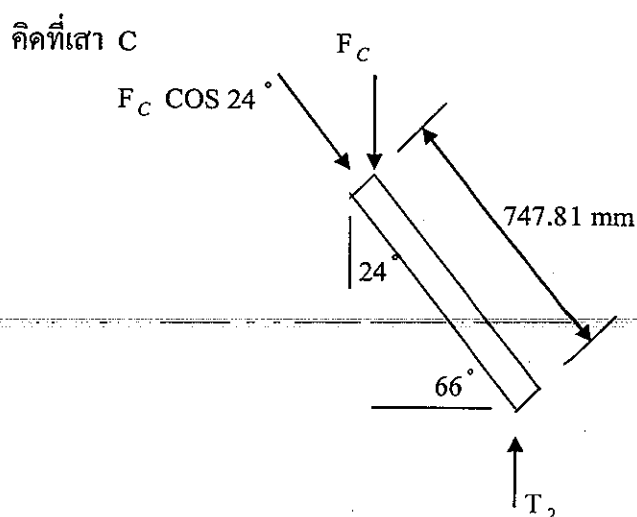
โดยที่

$$F = \text{แรงกดทั้งหมด; N}$$

$$\sigma_c = \text{ความเค้นกด}$$

แทนค่า

$$F_B = 451.96 \times 272 = 122933.12 \text{ N} \dots \dots \dots (3)$$



คำนวณหาแรง  $F_C$  ที่กระทำในแนวเดียวกับเสา C

$$F_C \cos 24^\circ = \sigma_y A \quad \dots\dots\dots(4)$$

$$= (451.96 \times 272) / \cos 24^\circ$$

$$= 134567.05 \text{ N}$$

$$T_2 = \frac{\pi^2 EI}{(2L)^2} \quad \dots\dots\dots(5)$$

$$= \frac{\pi^2 190000 \times 4.38 \times 10^4}{(1495.62)^2}$$

$$= 3671.85 \text{ N}$$

พิจารณาแรงที่มากที่สุดที่จะทำให้โครงสร้างเสียหายคือ

$$F_1 = 147516.48 \text{ N}$$

คำนวณหาความเค้น

จากสูตร

$$\sigma = \frac{F}{A}$$

$$= 147516.48 / 272$$

$$= 542.34 \text{ N/mm}^2$$

จากตาราง 2.22 เลือกใช้  $N_y = 1$  แรงอยู่นิ่ง

ดังนั้น ค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน = ความต้านแรงดึงคราก / ความเค้นที่คำนวณได้

$$\text{ค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน} = \frac{\sigma_y}{\sigma}$$

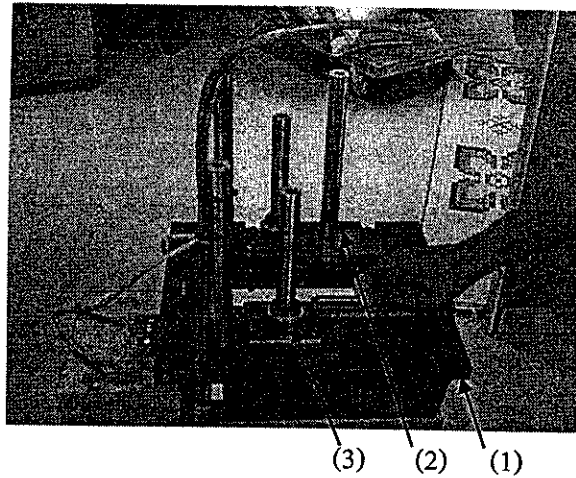
$$= 542.34 / 451.96$$

$$= 1.19$$

ดังนั้นจากค่าความปลอดภัยของชิ้นงานที่คำนวณได้ นำมาเปรียบเทียบกับค่าความปลอดภัยที่ยอมรับได้,  $N_y$  ที่ได้จากตาราง 2.22 จะเห็นว่าค่าความปลอดภัยของชิ้นงาน ที่ได้จากการคำนวณประสิทธิภาพของโครงสร้าง ซึ่งมีค่าสูงกว่าค่าความปลอดภัย,  $N_y$  ดังนั้นวัสดุที่ใช้ทำโครงสร้างนี้สามารถรับแรงได้โดยไม่มีความเสียหาย เหล็กที่ทำโครงสร้างหาซื้อได้ตามท้องตลาด ซื้อมาเป็นชิ้นแล้วนำมาทำการเชื่อมด้วยไฟฟ้า

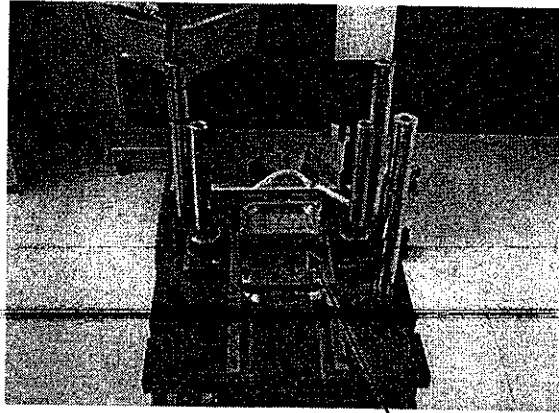
### 3.2.15 การประกอบเครื่องบ่มชิ้นรูปสนุ่

การประกอบชิ้นส่วนเครื่องบ่มชิ้นรูปสนุ่มีขั้นตอนดังนี้ จากรูปที่ 3.25



รูปที่ 3.25 เครื่องบ่มสนุ่

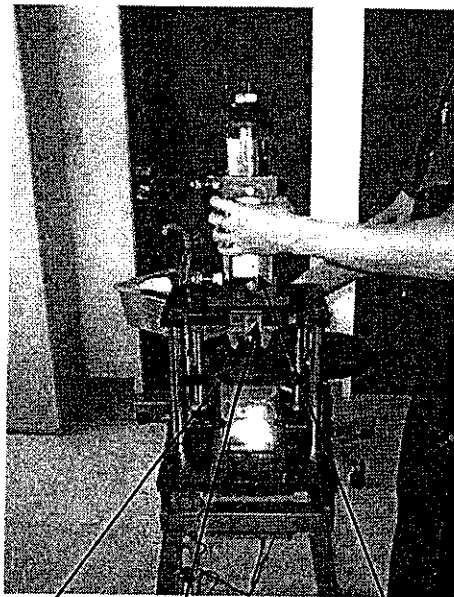
- 1) ใส่คานดังรูปที่ 3.25 ใส่ขันแล้วขันให้แน่น
- 2) นำเสา 4 เสา ขันเข้าไปในรูเกลียว ที่คานด้านล่าง และใส่ขันด้านล่างแล้วขันให้แน่น
- 3) นำ Guide ทั้งสองขันเข้าไปในรูเกลียว ที่คานด้านล่าง และใส่ขันขันให้แน่น
- 4) นำแม่พิมพ์ส่วนล่างเข้าไปใส่ในร่องสำหรับใส่แม่พิมพ์ ดังรูป 3.26



(4)

รูปที่ 3.26 การใส่แม่พิมพ์ส่วนล่าง

- 5) ประกอบแม่พิมพ์ส่วนบนเข้าไปใน Guide Line
- 6) ประกอบคานส่วนบนเพื่อทำหน้าที่รองรับกระบอกสูบ ใส่นัดแล้วขันให้แน่น
- 7) นำชุดกระบอกสูบประกอบเข้ากับคานส่วนบน ใส่นัดแล้วขันให้แน่น แล้วขันแกนกระบอกสูบเข้ากับแม่พิมพ์ส่วนบน ดังรูปที่ 3.27
- 8) ทำการต่อสายส่งลมจากถังอัดลมเข้าไปยังวาล์วเปลี่ยนทิศทางการลม ดังรูปที่ 3.28

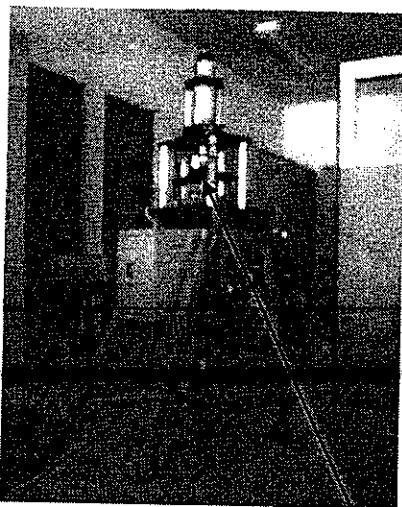


(7)

(6)

(5)

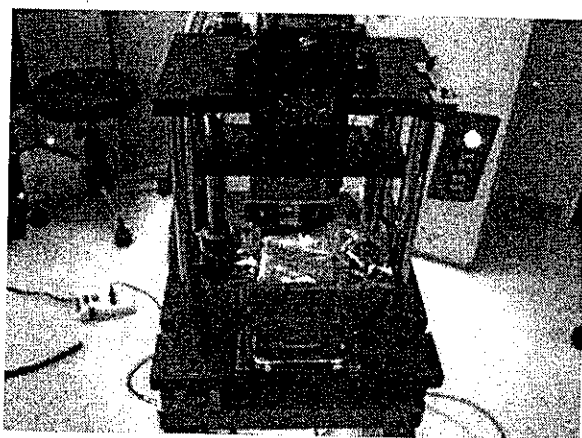
รูปที่ 3.27 การประกอบชุดกระบอกสูบกับแม่พิมพ์ส่วนบน



(8)

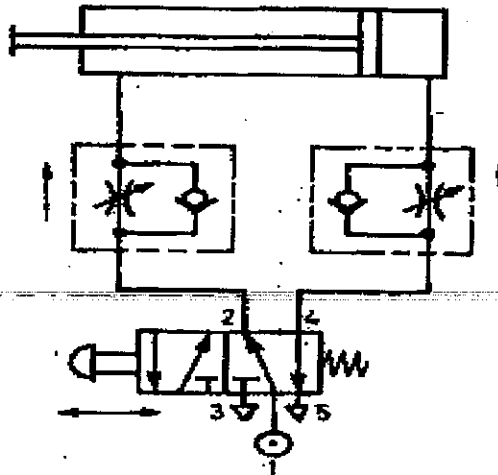
รูปที่ 3.28 การประกอบสายส่งลมไปยังตัวเครื่อง

จากนั้นเมื่อประกอบเสร็จ ทำการทดสอบเดินเครื่องเพื่อตรวจเช็คความเรียบร้อยและการทำงาน โดยนำสนุ่ที่จัดเตรียมไว้ ทำการป้อนขึ้นรูป ดังรูปที่ 3.29



รูปที่ 3.29 การทดสอบขณะเครื่องทำงาน

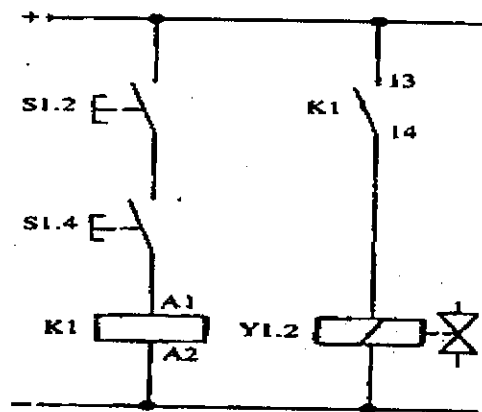
### 3.3 วงจรการทำงานของเครื่องปั๊มสุมนไพร



รูปที่ 3.30 วงจรการทำงานของเครื่องปั๊มสุมนไพร  
(ที่มา: นิวแมติกส์ไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)

#### คำอธิบายอุปกรณ์

- 1.0 : กระบอกลูกสูบทำงานสองทาง(Double acting cylinder) ควบคุมการขึ้นลงของแม่พิมพ์ เพื่อใช้ในการปั๊มสุมนไพร
- 1.1 : วาล์ว 5/2 โซลินอยด์เปิดทางลมและลมเป็นตัวเลื่อนวาล์วกลับสู่สภาพเดิมด้วยสปริง
- 1.01 : วาล์วควบคุมการไหลทางเดียว (One way flow control valve) ควบคุมอัตราไหลของลมเข้า
- 1.02 : วาล์วควบคุมการไหลทางเดียว (One way flow control valve) ควบคุมอัตราการไหลของลมออก



รูปที่ 3.31 วงจรควบคุม  
(ที่มา: นิวแมติกส์ไฟฟ้าเบื้องต้น, มนูญ ชื่นชม)



- S1.2 : สวิตช์ pushbutton มือกด ควบคุมการทำงานของ โซลินอยด์วาล์ว Y1.2  
 S1.4 : สวิตช์ pushbutton เหยียบ ควบคุมการทำงานของ โซลินอยด์วาล์ว Y1.2  
 Y1.2 : โซลินอยด์วาล์วควบคุมให้แม่พิมพ์เคลื่อนที่ขึ้น ลง  
 K1 : รีเลย์ช่วย ใช้ในกรณีที่สวิตช์ทนกระแสโซลินอยด์วาล์วไม่ได้ และช่วยควบคุมระบบไฟ (แบบแยกระบบไฟ)

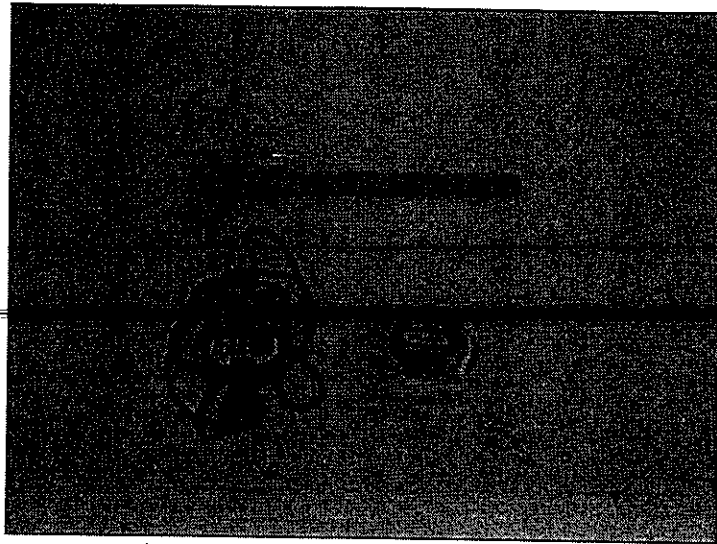
### จากวงจรรูปที่ 3.31

เมื่อกดสวิตช์ pushbutton S1.2 หรือ S1.4 เพียงตัวเดียว วงจรจะไม่ทำงาน จะต้องกดสวิตช์ทั้งสองตัวเท่านั้น จึงจะทำให้กระแสไหลผ่านรีเลย์ช่วย K1 คอนแทก K1 จะต่อวงจรให้มีกระแสไหลผ่านโซลินอยด์วาล์ว Y1.2 โซลินอยด์จะมีอำนาจแม่เหล็กเลื่อนเมมวาล์วเป็นผลทำให้กระบอกสูบเคลื่อนที่ออก และเมื่อปล่อยสวิตช์ pushbutton ตัวใดตัวหนึ่ง สวิตช์จะตัดวงจรไม่ให้มีกระแสไหลผ่านรีเลย์ช่วย K1 คอนแทก K1 จะตัดวงจรโซลินอยด์วาล์ว Y1.2 โซลินอยด์จะหมดสภาพการเป็นเหล็กสปริง จะเลื่อนเมมวาล์วให้กลับสู่ที่เดิม เป็นผลทำให้กระบอกสูบเคลื่อนที่เข้าลักษณะการใช้งาน การนำสวิตช์มาต่ออนุกรมกันนั้นมักจะใช้ในงานที่ป้องกันการเกิดอันตรายต่อผู้ใช้ เช่น งานป้อนชิ้นงาน งานป้องกันการทำงานของเครื่องจักรเช่น ต้องปิดฝาก่อนจึงจะสตาร์ทให้เครื่องจักรทำงานได้เป็นต้น

### 3.4 การทดสอบ มีวิธีการทดสอบดังต่อไปนี้

#### 3.4.1 วัสดุและอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดสอบมีดังนี้

- 1) สบู่สมุนไพรวัดอย่างที่เหมาะสมมีขนาด 50 mm×75 mm×21 mm ( กว้าง×ยาว×สูง)  
น้ำหนักของสบู่ก้อน 80 กรัม
- 2) ปลั๊กไฟสามตาจำนวน 1 ปลั๊ก
- 3) เวอร์เนียร์ 1 อัน
- 4) นาฬิกาจับเวลา 1 เครื่อง
- 5) ตลับเมตร 1 อัน



รูปที่ 3.32 อุปกรณ์ที่ใช้ทดสอบ

### 3.3.2 การทดสอบหาเวลาในการบีบขึ้นรูปสนุ่

เพื่อหาเวลาในการบีบขึ้นรูปสนุ่แต่ละก้อน โดยแบ่งเป็น 2 ช่วง คือ ขณะแม่พิมพ์เคลื่อนที่ลง และขณะแม่พิมพ์เคลื่อนที่ขึ้นลง มีขั้นตอนในการทดสอบดังนี้

- 1) นำสนุ่ตัวอย่างบรรจุในถุงพลาสติก เพื่อไม่ให้สนุ่ติดกับแม่พิมพ์
- 2) ทำการบีบขึ้นรูป พร้อมทั้งจับเวลาในขณะแม่พิมพ์เคลื่อนที่ลง
- 3) ทำการจับเวลาในขณะแม่พิมพ์เคลื่อนที่ขึ้น-ลง
- 4) ทำการทดสอบใหม่ทุกขั้นตอน 3 ครั้ง