

## บทที่ 4

### การออกแบบชุดทดลอง

#### 4-1 บทนำ

ในบทนี้จะกล่าวถึงการออกแบบชุดทดลองแบบออร์ฟิตเพื่อใช้ประกอบกับเครื่องสร้างปรากฏการณ์ควิเทชันในการทำให้เกิดปรากฏการณ์ควิเทชันเพื่อที่จะวัดสัญญาณการสั่นสะเทือน โดยการออกแบบจะใช้ข้อมูลจากการทดลองและผลสรุปของการทดลองของ Fang, K.S., Kooslof, Sweeney, C.E, Stripling, T.C [6 หน้า 167-183]

#### 4-2 เครื่องสร้างปรากฏการณ์ควิเทชัน

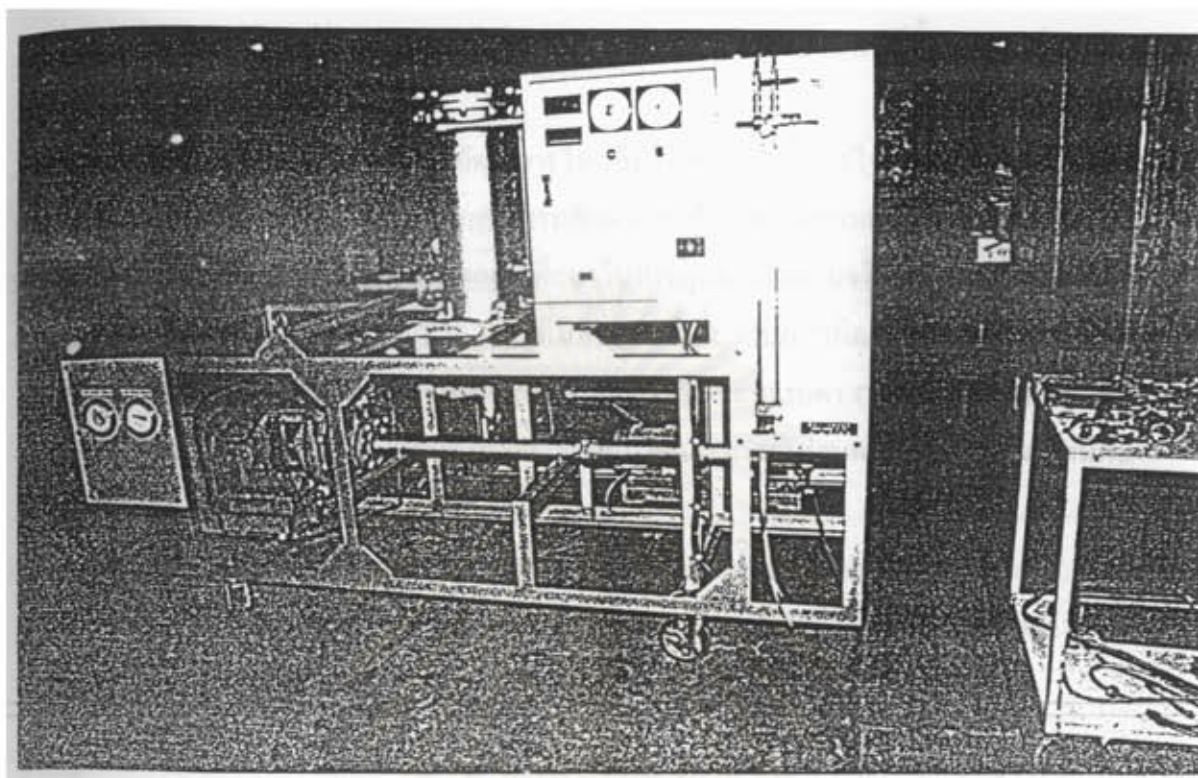
เป็นเครื่องมือที่ใช้สร้างปรากฏการณ์ควิเทชันที่ผลิตโดยบริษัท Tokyo Meter Co.,LTD. Model CPE-2412B โดยจะสังเกตปรากฏการณ์ควิเทชันที่บริเวณชิ้นส่วนที่ใช้ในการสังเกตปรากฏการณ์ควิเทชัน (Observation Device) ในที่นี้จะกล่าวเพียงหลักการคร่าวๆ โดยจะกล่าวอย่างละเอียดในภาคผนวก ข.

เครื่องสร้างปรากฏการณ์ควิเทชันมีหลักการทำงานคร่าวๆคือระบบจะมีปั๊ม 2 ตัวคือ

- 1) ปั๊มที่ใช้สำหรับลดความดันในระบบ (Vacuum Pump)
- 2) ปั๊มที่ใช้หมุนเวียนน้ำในระบบ

น้ำในระบบจะถูกลดความดันที่ถังลดความดัน (Decompression Tank) โดยความดันจะยังไม่ลดถึงความดันไอของน้ำ ปั๊มที่ใช้หมุนเวียนน้ำจะหมุนเวียนน้ำในระบบจนถึงบริเวณจุดที่ใช้สังเกตปรากฏการณ์ควิเทชัน (Observation Device) ซึ่งจะมี โมเดล (Model) วางอยู่ เมื่อน้ำไหลผ่าน โมเดลจะทำให้ความดันลดลงจนต่ำกว่าความดันไอ ทำให้เกิดฟองอากาศขึ้น เมื่อความดันล้อมรอบฟองอากาศเพิ่มขึ้นมากกว่าความดันฟองอากาศจะทำให้ฟองอากาศแตกตัว ซึ่งเหตุการณ์ที่เกิดขึ้นทั้งหมดก็คือปรากฏการณ์ควิเทชันนั่นเอง

จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รูปที่ 4-1 เครื่องสร้างปรากฏการณ์ควิเทชัน

4-3 การออกแบบชุดทดลองเพื่อใช้ประกอบกับเครื่องสร้างปรากฏการณ์ควิเทชัน (Cavitation Phenomenon Experimental Apparatus)

จะแบ่งการออกแบบเป็น 2 ชั้นส่วนสำคัญด้วยกันคือ

- 1) ชั้นส่วนที่ใช้สร้างปรากฏการณ์ควิเทชัน เป็นชั้นส่วนที่ใช้ลดความดันในระบบการไหลให้ต่ำกว่าความดันไอของของเหลวเพื่อทำให้ปรากฏการณ์ควิเทชัน
- 2) ชั้นส่วนที่ใช้ในการสังเกตปรากฏการณ์ควิเทชัน (Observation Device) จะใช้วัสดุโปร่งใสในการทำชั้นส่วนนี้เพื่อจะได้สามารถสังเกตปรากฏการณ์ควิเทชันได้ชัดเจนและสามารถถ่ายรูปปรากฏการณ์ควิเทชันเพื่อประกอบในการทดลอง โดยในที่นี้จะใช้ท่ออะคลิลิกใส

#### 4-4 การเลือกชนิดของชิ้นส่วนที่ใช้สร้างปรากฏการณ์คาวิเทชัน

ปรากฏการณ์คาวิเทชันมักเกิดขึ้นในอุปกรณ์หรือชิ้นส่วนของอุปกรณ์ที่ทำให้ความดันลดลงเมื่อไหลผ่านเช่น เวนตูรี (Venturi) วาล์ว หรือ ออร์ฟิส แต่ในวิทยานิพนธ์นี้จะเลือกใช้ออร์ฟิสเนื่องจาก

1) ออร์ฟิสเป็นอุปกรณ์การวัดอัตราการไหลที่มีใช้อย่างแพร่หลายในกระบวนการผลิตของอุตสาหกรรมหลายๆประเภท ดังนั้นหากสามารถศึกษาและเข้าใจพฤติกรรมการเกิดปรากฏการณ์คาวิเทชันที่เกิดจากออร์ฟิสก็จะสามารถนำผลการศึกษาไปประยุกต์ใช้กับงานจริงในอุตสาหกรรมได้

2) ได้มีการศึกษาข้อมูลรวมทั้งความรู้ที่มีพื้นฐานที่เกี่ยวกับการเกิดปรากฏการณ์คาวิเทชันในออร์ฟิสเพียงพอที่จะใช้ในการออกแบบชุดทดลอง กล่าวคือ จะทราบค่า  $\sigma_2$  ที่ทำให้เกิดคาวิเทชันในระดับต่าง ๆ รวมทั้งทราบถึงการแปลงมาตราส่วนขนาดและมาตราส่วนความดันให้เหมาะสมกับระบบที่ต้องการได้

3) ออร์ฟิสเป็นอุปกรณ์ที่สร้างง่าย ราคาถูก

4) ออร์ฟิสสามารถเปลี่ยนอัตราส่วนเส้นผ่านศูนย์กลางออร์ฟิสได้ซึ่งเป็นพารามิเตอร์ที่มีผลต่อการเกิดปรากฏการณ์คาวิเทชัน

#### 4-5 ข้อมูลจากการทดลองของ Fang, K.S., Kooslohof, Sweeney, C.E, Stripling, T.C [6 หน้า 167-183]

เป็นข้อมูลจากการทดลองเกี่ยวกับตัวเลขในการบ่งชี้ถึงระดับความรุนแรงของปรากฏการณ์คาวิเทชันสำหรับออร์ฟิสที่มีเส้นผ่านศูนย์กลาง 3 นิ้ว ความดันก่อนเข้าออร์ฟิส (Orifice Upstream Pressure) 90 psi (620 kPa) และ  $P_{v_0} = -12.2$  psi (-84 kPa) โดยในการวิจัยชิ้นนี้จะใช้ผลการทดลองของ Fang, K.S., Kooslohof, Sweeney, C.E, Stripling, T.C [6 หน้า 167-183] มาเป็นพื้นฐานเบื้องต้นในการออกแบบชุดทดลองและทำการปรับแต่งเพื่อให้ใช้ประกอบกับเครื่องสร้างปรากฏการณ์คาวิเทชัน ซึ่งเมื่อได้สร้างชุดทดลองแล้วปรากฏว่าสามารถสร้างปรากฏการณ์คาวิเทชันได้จริง

ข้อมูลจากการทดลองของ Fang, K.S., Kooslohof, Sweeney, C.E, Stripling, T.C จะสามารถสรุปดังตาราง 4-1 และ รูปที่ 4-2 ถึงรูปที่ 4-3

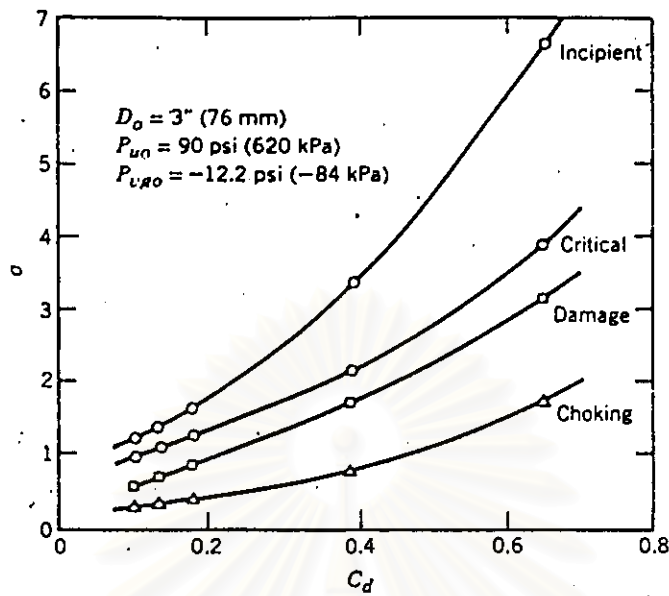
ตารางที่ 4-1 ข้อจำกัดของปรากฏการณ์ควาวิเทชันสำหรับออร์ฟิสจากการทดลองของ Fang, K.S., Kooslohof,Sweeney,C.E,Stripling,T.C

$d_o/D$	$A_p/A_o$	$C_d$	$\sigma_l$	$\sigma_c$	$\sigma_{id}$	$\sigma_{ch}$
0.389	6.60	0.100	1.10	0.96	0.45	0.27
0.444	5.06	0.133	1.30	1.00	0.67	0.32
0.500	4.00	0.179	1.62	1.20	0.83	0.39
0.667	2.25	0.385	3.38	2.16	1.73	0.74
0.800	1.56	0.648	6.62	3.89	3.19	1.78

หมายเหตุ :D = 3 นิ้ว  $P_{uo} = 90$  psi,  $P_{vgo} = -12.2$  psi,  $d_o$  = เส้นผ่านศูนย์กลางออร์ฟิส, D = เส้นผ่านศูนย์กลางท่อ,  $A_p$  = พื้นที่หน้าตัดท่อ,  $A_o$  = พื้นที่หน้าตัดออร์ฟิส  $\sigma_l$  = ค่า Cavitation Number ที่ก่อให้เกิดควาวิเทชัน เริ่มต้น,  $\sigma_c$  = ค่า Cavitation Number ที่ก่อให้เกิดควาวิเทชันวิกฤต,  $\sigma_{id}$  = ค่า Cavitation Number ที่ก่อให้เกิดควาวิเทชันที่เริ่มก่อความเสียหาย,  $\sigma_{ch}$  = ค่า Cavitation Number ที่ก่อให้เกิดควาวิเทชันแบบใช้กึ่งควาวิเทชัน ( Choking Cavitation )

ตารางที่ 4-1 เป็น ตารางที่ได้จากการสรุปผลการทดลองของ Fang, K.S., Kooslohof,Sweeney,C.E,Stripling,T.C [6 หน้า 167-183] โดยในตารางจะแสดงค่า  $\sigma$  ที่ระดับความรุนแรงต่างๆของปรากฏการณ์ควาวิเทชันที่เกิดโดยออร์ฟิสที่มีอัตราส่วนเส้นผ่านศูนย์กลางออร์ฟิสกับเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ( $d_o/D$ )ต่างๆกัน

ในการทดลองจะใช้ออร์ฟิสในการทำให้เกิดปรากฏการณ์ควาวิเทชัน โดยท่อของชุดทดลองมีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 3 นิ้ว และใช้ออร์ฟิสที่มีอัตราส่วนเส้นผ่านศูนย์กลางออร์ฟิสกับเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ( $d_o/D$ )ต่างๆกันในการทดลองและเก็บข้อมูล โดยมีความดันก่อนเข้าออร์ฟิส (Orifice Upstream Pressure) 90 psi (620 kPa) และ ความดันไอของของเหลว ( $P_{vgo}$ ) = -12.2 psi (-84 kPa) ผลการทดลองของ Fang,K.S., Kooslohof,Sweeney,C.E,Stripling,T.C [6 หน้า 167-183] นอกจากนี้มีการสรุปผลการทดลองเป็นตารางแล้วยังมีการสรุปผลการทดลองเป็นกราฟดังแสดงในรูปที่ 4-2 และรูปที่ 4-3



รูปที่ 4-2 แสดงข้อมูลของปรากฏการณ์ควาเทชันสำหรับออร์ฟิตจากการทดลองของ Fang, K.S., Kooslohof, Sweeney, C.E, Stripling, T.C

$$\sigma_i = 0.62 + 4.4C_d + 6.6C_d^2 + 1.3C_d^3 \quad (4.1)$$

$$\sigma_c = 0.78 + 1.0C_d + 7.9C_d^2 + 3.2C_d^3 \quad (4.2)$$

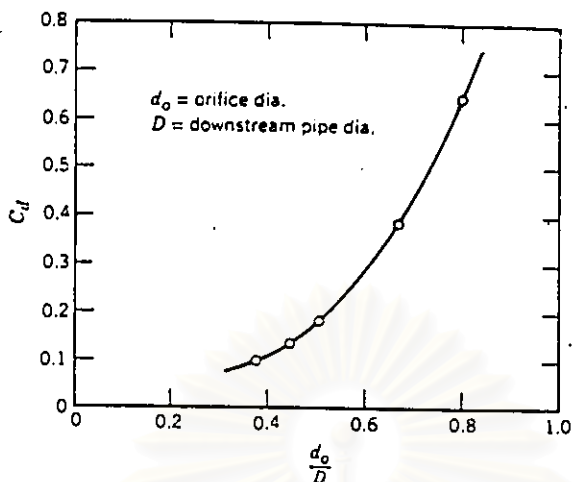
$$\sigma_d = -0.11 + 6.5C_d - 7.6C_d^2 + 8.6C_d^3 \quad (4.3)$$

$$\sigma_{ch} = 0.15 + 1.2C_d - 0.31C_d^2 + 3.3C_d^3 \quad (4.4)$$

รูปที่ 4-2 เป็นการแสดงผลการทดลองของ Fang, K.S., Kooslohof, Sweeney, C.E, Stripling, T.C [6 หน้า 167-183] โดยนำค่า  $\sigma$  ของปรากฏการณ์ควาเทชันในระดับความรุนแรงต่างๆ ที่ได้จากการทดลองมาทำการวาดกราฟเทียบกับสัมประสิทธิ์การปลดปล่อย (Discharge Coefficient) ของออร์ฟิต โดยค่าสัมประสิทธิ์การปลดปล่อย (Discharge Coefficient) ของ ออร์ฟิตจะได้จากการทดลองเช่นกัน โดยจะแสดงผลการทดลองในรูปที่ 4-3

สมการที่ (4.1) ถึง สมการที่ (4.4) เป็นการนำกราฟของรูปที่ 4-2 มาเขียนเป็นสมการคณิตศาสตร์ เพื่อใช้ในการใช้งาน





รูปที่ 4-3 แสดงสัมประสิทธิ์การปลดปล่อย (Discharge Coefficients) ของออริฟิตจากการทดลอง  
ของ Fang, K.S., Kooslohof, Sweeney, C.E., Stripling, T.C

$$C_d = 0.019 + 0.083B - 0.203B^2 + 1.35B^3 \quad (4.5)$$

$$B = d_0/D \quad (4.6)$$

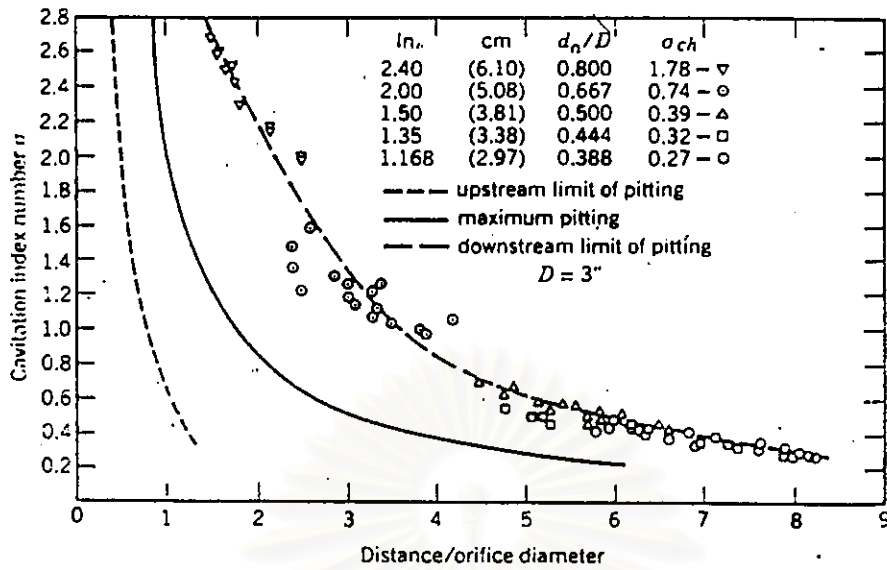
$$B = 0.193 + 2.34C_d - 3.94C_d^2 + 2.73C_d^3 \quad (4.7)$$

รูปที่ 4-3 เป็นการแสดงผลการทดลองของ Fang, K.S., Kooslohof, Sweeney, C.E., Stripling, T.C [6 หน้า 167-183] โดยกราฟจะแสดงสัมประสิทธิ์การปลดปล่อย (Discharge Coefficients) ของออริฟิตเทียบกับค่าอัตราส่วนเส้นผ่านศูนย์กลางออริฟิตกับเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ ( $d_0/D$ ) ต่างๆ

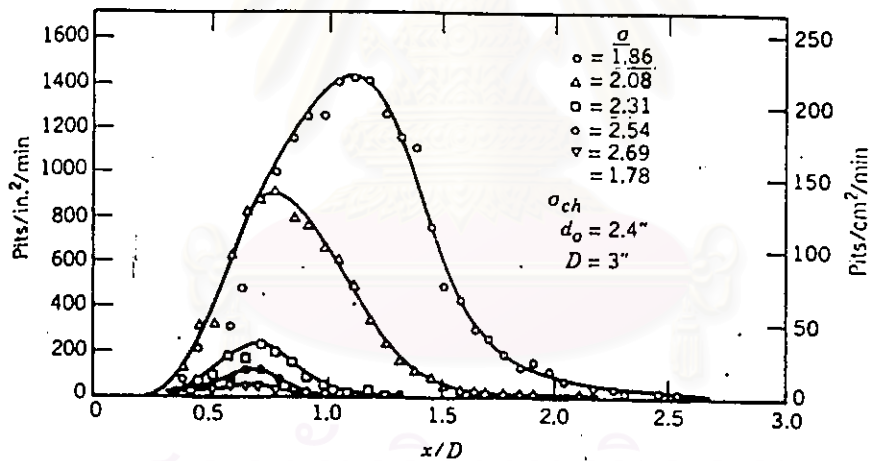
สมการที่ (4.5) ถึงสมการที่ (4.7) เป็นการนำกราฟของรูปที่ 4-3 มาเขียนเป็นสมการคณิตศาสตร์ เพื่อใช้ในการใช้งาน

#### 4-6 บริเวณที่เกิดความเสียหายเนื่องจากปรากฏการณ์ควิเทชัน

ถ้าเราต้องการทำให้เกิดปรากฏการณ์ควิเทชันในออริฟิตเราต้องทราบแนวโน้มว่าจะเกิดความเสียหายที่บริเวณใดเพื่อใช้ในการออกแบบชุดทดลอง จากผลการทดลองได้ระบุให้เห็นบริเวณที่เกิดความเสียหายของท่อขนาด 3 นิ้ว ซึ่งโดยทั่วไปความเสียหายจะเกิดไกลออกไปจากออริฟิตเมื่อค่า  $d/D$  ลดลงเป็นดังรูปที่ 4-4 และ 4-5



รูปที่ 4-4 เขตการเกิดหลุมด้านออกจากออริฟิส



รูปที่ 4-5 การกระจายของหลุมด้านออกจากออริฟิส

รูปที่ 4-4 และ 4-5 เป็นการแสดงผลการทดลองจากการทดลองทั้งหมด 165 การทดลอง [6 หน้า 170-171] เพื่อศึกษาขอบเขตของการเสียหายเนื่องจากปรากฏการณ์ควิเทชันโดยใช้ระดับความรุนแรงของ ปรากฏการณ์ควิเทชันตั้งแต่ ควิเทชันแบบเริ่มก่อความเสียหายจนถึงโซกกิ่งควิเทชัน ผลการศึกษา [6 หน้า 170-171] พบว่าเมื่อ Cavitation Number ตกลง หลุมความเสียหายจะไกลจากบริเวณหลังออริฟิสขึ้นเรื่อย ๆ และความหนาแน่นของหลุมความเสียหายก็จะเพิ่มขึ้น

#### 4-7 มาตราส่วนขนาดและมาตราส่วนความดัน

เราไม่สามารถนำข้อมูลจากการทดลองของ Fang, K.S., Kooslof, Sweeney, C.E., Stripling, T.C [6 หน้า 167-183] มาใช้ในการออกแบบโดยตรงเพราะเราต้องคำนึงถึงผลจากมาตราส่วนซึ่งเป็นค่าที่ใช้ในการประมาณค่านอกช่วงจากข้อมูลในการทดลองไปยังระบบที่มีอยู่

จากการศึกษาของ Ball, J. W., Tullis, J. P., and Stripling, T. Knapp. R.T. [4,5] พบว่า คาวีเทชันเริ่มก่อนและคาวีเทชันวิกฤตที่เกิดขึ้นในออร์ฟิสไม่มีผลมาจากมาตราส่วนความดัน (Pressure Scale Effect) ดังนั้นค่า  $\sigma_i$  และ  $\sigma_c$  จากรูปที่ 4-1 ถึง 4-2 และ ตาราง 4-1 จึงใช้ได้กับทุกค่าความดัน แต่จะต้องมีการปรับแต่งค่า  $\sigma_i$  และ  $\sigma_c$  เมื่อขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางท่อเปลี่ยนไป เราสามารถคำนวณค่าผลจากมาตราส่วนขนาดจากสมการดังนี้

$$SSE = (D/d)^y \quad (4.8)$$

โดย SSE = มาตราส่วนขนาดซึ่งเป็นค่าที่ใช้ในการประมาณการปรับแต่งค่านอกช่วงจากข้อมูลในการทดลองไปยังระบบที่มีอยู่

D = ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ

d = ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางท่ออ้างอิง

และตัวเลขยกกำลัง y คำนวณจาก

$$y = 0.3 K^{-0.25} \quad (4.9)$$

และ

$$K = (1/C_d^2) - 1 \quad (4.10)$$

โดย  $C_d$  = Discharge Coefficients For Orifices

K = สัมประสิทธิ์การสูญเสีย

ดังนั้นจากการปรับค่าผลจากมาตราส่วน (Scale Effect Adjustment) จะได้ว่า

$$\sigma_i = SSE \times \sigma_{io} \quad (4.11)$$

$$\sigma_c = SSE \times \sigma_{co} \quad (4.12)$$

โดย  $\sigma_{io}$  และ  $\sigma_{co}$  คือข้อมูลจากปรากฏการณ์คาวีเทชันที่อ้างอิงจากท่อขนาด d

สำหรับโซกกิ้งคาวีเทชัน (Choking Cavitation) ได้มีการศึกษา [4,5] ครอบคลุมช่วงกว้างของความดันและขนาด พบว่าไม่มีผลจากมาตราส่วน ดังนั้นค่า  $\sigma_{ch}$  ใช้ได้กับทุกค่าความดันและขนาด

ส่วนคาวีเทชันในระดับความเสียหายเริ่มก่อน (Incipient Damage) ได้มีการศึกษา [4,5] จะไม่มีผลจากมาตราส่วนขนาด แต่จะมีผลจากมาตราส่วนความดันซึ่งสามารถคำนวณจากสมการดังนี้

$$\sigma_{id} = PSE \times \sigma_{ido} \quad (4.13)$$



โดย

$$PSE = [(P_d - P_{vg}) / (P_{do} - P_{vgo})]^{0.19} \quad (4.14)$$

หรือ

$$PSE = [(P_u - P_{vg}) / (P_{uo} - P_{vgo})]^{0.19} \quad (4.15)$$

โดย PSE = มาตรการส่วนความดันซึ่งเป็นค่าที่ใช้ในการประมาณการปรับแต่งค่าออกช่วง จากข้อมูลในการทดลองไปยังระบบที่มีอยู่

$\sigma_{ido}$  คือพารามิเตอร์ที่บ่งชี้ถึงระดับความเสียหายเริ่มก่อนของควาวิเทชน์จากการ ทดลอง

$P_{do}, P_{uo}$  และ  $P_{vgo}$  คือภาวะความดันต่างๆในการทดลอง

$P_u, P_d$  และ  $P_{vg}$  คือภาวะความดันต่างๆของระบบที่กำลังสนใจ

#### 4-8 การคำนวณเพื่อออกแบบชุดทดลองประกอบด้วยเครื่องสร้างปรากฏการณ์ควาวิเทชน์

หาค่า  $\sigma_i, \sigma_c, \sigma_{id}$  และ  $\sigma_{ch}$  ที่ต้องการโดยเลือกเลือกเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ(D)และอัตรา ส่วนเส้นผ่านศูนย์กลางอริฟิส ( $B = d_v/D$ ) โดยจะใช้ข้อมูลจากการทดลอง Fang, K.S., Kooslohof, Sweeney, C.E., Stripling, T.C [6 หน้า 167-183] เป็นพื้นฐานการออกแบบ

$$V_m = \frac{Q_a}{A_m} \quad (4.16)$$

$$A_m = \pi \frac{d_o^2}{4} \quad (4.17)$$

$V_m$  = ความเร็วของของเหลวขณะผ่านอริฟิส (m/s)

$Q_a$  = อัตราการไหลของเหลวในระบบ (m<sup>3</sup>/s)

$d_o$  = เส้นผ่านศูนย์กลางอริฟิส

$A_m$  = พื้นที่หน้าตัดอริฟิส (m<sup>2</sup>)

#### ข้อมูลที่ใช้ในการออกแบบ

1) เส้นผ่านศูนย์กลางของท่อในเครื่องสร้างปรากฏการณ์ควาวิเทชน์มีขนาด 2 นิ้ว

2) ใช้  $B=0.3, 0.4$  และ  $0.5$

3) ใช้  $P_u = -5$  mmHg สำหรับ  $B=0.3$

$P_u = -10$  mmHg สำหรับ  $B=0.4$

$P_u = -15$  mmHg สำหรับ  $B=0.5$

ที่สามารถเลือก  $P_u$  ได้ตามต้องการเพราะเครื่องสร้างปรากฏการณ์ควาวิเทชน์มีปั๊มสำหรับลดความดัน (vacuum pump) ซึ่งใช้ลดความดัน

สำหรับออร์ฟิต  $B=0.3$   $P_u = -5$  mmHg อุณหภูมิ  $30^\circ\text{C}$

จากสมการ (4.1)-(4.15) แทนค่าลงไป

$$C_d = 0.019 + 0.083(0.3) - 0.203(0.3)^2 + 1.35(0.3)^3 = 0.06208$$

$$\sigma_i = 0.62 + 4.4C_d + 6.6C_d^2 + 1.3C_d^3 = 0.919$$

$$\sigma_c = 0.78 + 1.0C_d + 7.9C_d^2 + 3.2C_d^3 = 0.873$$

$$\sigma_{id} = -0.11 + 6.5C_d - 7.6C_d^2 + 8.6C_d^3 = 0.2911$$

$$\sigma_{ch} = 0.15 + 1.2C_d - 0.31C_d^2 + 3.3C_d^3 = 0.224$$

$$K = (1/0.06208^2) - 1 = 258.47$$

$$y = 0.3 K^{-0.25} = 7.482 \times 10^{-2}$$

$$SSE = (D/d)^y = 0.97$$

$$PSE = [(P_u - P_{vg}) / (P_{uo} - P_{vgo})]^{0.19} \quad P_{vg} \text{ ได้จากตาราง ก-1 ในภาคผนวก ก}$$

$$PSE = 0.8072$$

จากสมการ 4-11 4-12 และ 4-13 นำผลจากมาตราส่วนขนาด และผลจากมาตราส่วนความ

ดันมาคำนวณจะได้

$$\sigma_i = 0.8915$$

$$\sigma_c = 0.8469$$

$$\sigma_{id} = 0.235$$

$$\sigma_{ch} = 0.224$$

$$\sigma_2 = (\sigma + 1)K_1 \quad K_1 \text{ จากรูปที่ ก-1 ในภาคผนวก ก}$$

$$\sigma_{i2} = 4.5396$$

$$\sigma_{c2} = 4.43256$$

$$\sigma_{id2} = 2.964$$

$$\sigma_{ch2} = 2.9376$$

นำ  $\sigma_{i2}$  และ  $\sigma_{ch2}$  มาคำนวณหา  $Q_a$

จากสมการ (3.4)

$$\sigma_2 = \frac{2(P_u - P_{vg})}{\rho v m^2}$$

แทนค่าโดยใช้  $\sigma_2 = \sigma_{i2} = 4.5396$

$$P_u = -5 \text{ mmHg}$$

$P_{vg}$  และ  $\rho$  ที่  $30^\circ\text{C}$

$$d_o = 0.015 \text{ m}$$

$$V_m = \sqrt{\frac{2(P_u - P_{vg})}{\rho \sigma_2}}$$

แทนค่า จะได้  $V_m = 6.324 \text{ m/s}$

จากสมการ (4.16) และ สมการ (4.17)

$$V_m = \frac{Q_a}{A_m}$$

$$A_m = \pi \frac{d_o^2}{4}$$

$$Q_a = V_m \times A_m$$

$$Q_a = 6.324 \times \pi \times 0.015^2 / 4$$

$$Q_a = 1.117 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$$

จากสมการ (3.4)

$$\sigma_2 = \frac{2(P_u - P_{vg})}{\rho V_m^2}$$

แทนค่าโดยใช้  $\sigma_2 = \sigma_{ch2} = 2.9376$

$$\sigma_{ch2} = 2.9376$$

$$P_u = -5 \text{ mmHg}$$

$$P_{vg} \text{ และ } \rho \text{ ที่ } 30^\circ\text{C}$$

$$d_o = 0.015 \text{ m}$$

$$V_m = \sqrt{\frac{2(P_u - P_{vg})}{\rho \sigma_2}}$$

แทนค่า จะได้  $V_m = 7.862 \text{ m/s}$

จากสมการ (4.16) และ สมการ (4.17)

$$V_m = \frac{Q_a}{A_m}$$

$$A_m = \pi \frac{d_o^2}{4}$$

$$Q_a = V_m \times A_m$$

$$Q_a = 7.862 \times \pi \times 0.015^2 / 4$$

$$Q_a = 1.389 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$$

สำหรับออร์ฟิต  $B=0.4$   $P_u = -10$  mmHg อุณหภูมิ  $30^\circ\text{C}$

จากสมการ (4.1)-(4.15) แทนค่าลงไป

$$\begin{aligned} C_d &= 0.019+0.083(0.4)-0.203(0.4)^2+1.35(0.4)^3 &= 0.106 \\ \sigma_i &= 0.62+4.4C_d+6.6C_d^2+1.3C_d^3 &= 1.163 \\ \sigma_c &= 0.78+1.0C_d+7.9C_d^2+3.2C_d^3 &= 0.993 \\ \sigma_{id} &= -0.11+6.5C_d-7.6C_d^2+8.6C_d^3 &= 0.547 \\ \sigma_{ch} &= 0.15+1.2C_d-0.31C_d^2+3.3C_d^3 &= 0.293 \\ K &= (1/0.106^2)-1 &= 87.798 \\ y &= 0.3 K^{-0.25} &= 9.8 \times 10^{-2} \\ SSE &= (D/d)^y &= 0.961 \\ PSE &= [(P_u-P_{vg})/(P_{uo}-P_{vgo})]^{0.19} & P_{vg} \text{ ได้จากตาราง ก-1 ในภาคผนวก ก} \\ PSE &= 0.667 \end{aligned}$$

จากสมการ 4-11 4-12 และ 4-13 นำผลจากมาตราส่วนขนาด และผลจากมาตราส่วนความดันมาคำนวณจะได้

$$\begin{aligned} \sigma_i &= 1.11769 \\ \sigma_c &= 0.9543 \\ \sigma_{id} &= 0.365 \\ \sigma_{ch} &= 0.293 \\ \sigma_2 &= (\sigma + 1)K_1 & K_1 \text{ จากรูปที่ ก-1 ในภาคผนวก ก} \\ \sigma_{i2} &= 4.484 \\ \sigma_{c2} &= 4.38 \\ \sigma_{id2} &= 2.907 \\ \sigma_{ch2} &= 2.754 \end{aligned}$$

นำ  $\sigma_{i2}$  และ  $\sigma_{ch2}$  มาคำนวณหา  $Q_a$

จากสมการ (3.4)

$$\sigma_2 = \frac{2(P_u - P_{vg})}{\rho v_m^2}$$

แทนค่าโดยใช้  $\sigma_2 = \sigma_{i2} = 4.487$

$P_u = -10$  mmHg

$P_{vg}$  และ  $\rho$  ที่  $30^\circ\text{C}$

$d_o = 0.020$  m

$$V_m = \sqrt{\frac{2(P_u - P_{v_s})}{\rho \sigma_2}}$$

แทนค่า จะได้  $V_m = 6.122 \text{ m/s}$

จากสมการ (4.16) และ สมการ (4.17)

$$V_m = \frac{Q_a}{A_m}$$

$$A_m = \pi \frac{d_o^2}{4}$$

$$Q_a = V_m \times A_m$$

$$Q_a = 6.122 \times \pi \times 0.020^2 / 4$$

$$Q_a = 1.923 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$$

จากสมการ (3.4)

$$\sigma_2 = \frac{2(P_u - P_{v_g})}{\rho V_m^2}$$

แทนค่าโดยใช้  $\sigma_2 = \sigma_{c2} = 2.754$

$$P_u = -10 \text{ mmHg}$$

$$P_{v_g} \text{ และ } \rho \text{ ที่ } 30^\circ \text{C}$$

$$d_o = 0.020 \text{ m}$$

$$V_m = \sqrt{\frac{2(P_u - P_{v_g})}{\rho \sigma_2}}$$

แทนค่า จะได้  $V_m = 7.814 \text{ m/s}$

จากสมการ (4.16) และ สมการ (4.17)

$$V_m = \frac{Q_a}{A_m}$$

$$A_m = \pi \frac{d_o^2}{4}$$

$$Q_a = V_m \times A_m$$

$$Q_a = 7.814 \times \pi \times 0.020^2 / 4$$

$$Q_a = 2.455 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$$

สำหรับออร์ฟิส  $B=0.5$   $P_u = -15 \text{ mmHg}$  อุณหภูมิ  $30^\circ \text{C}$

จากสมการ (4.1)-(4.15) แทนค่าลงไป

$$C_d = 0.019 + 0.083(0.5) - 0.203(0.5)^2 + 1.35(0.5)^3 = 0.1785$$

$$\sigma_i = 0.62 + 4.4C_d + 6.6C_d^2 + 1.3C_d^3 = 1.62$$



$$\begin{aligned} \sigma_c &= 0.78 + 1.0C_d + 7.9C_d^2 + 3.2C_d^3 &= 1.22 \\ \sigma_{id} &= -0.11 + 6.5C_d - 7.6C_d^2 + 8.6C_d^3 &= 0.86 \\ \sigma_{ch} &= 0.15 + 1.2C_d - 0.31C_d^2 + 3.3C_d^3 &= 0.37 \\ K &= (1/0.1785^2) - 1 &= 30.385 \\ y &= 0.3 K^{-0.25} &= 0.1277 \\ SSE &= (D/d)^y &= 0.949 \\ PSE &= [(P_u - P_{vg}) / (P_{uo} - P_{vgo})]^{0.19} & P_{vg} \text{ ได้จากตาราง ค-1 ในภาคผนวก ค} \\ PSE &= 0.657 \end{aligned}$$

จากสมการ 4-11 4-12 และ 4-13 นำผลจากมาตราส่วนขนาด และผลจากมาตราส่วนความดันมาคำนวณจะได้

$$\begin{aligned} \sigma_i &= 1.51 \\ \sigma_c &= 1.17 \\ \sigma_{id} &= 0.565 \\ \sigma_{ch} &= 0.37 \\ \sigma_2 &= (\sigma + 1)K_1 & K_1 \text{ จากรูปที่ ค-1 ในภาคผนวก ค} \\ \sigma_{i2} &= 4.716 \\ \sigma_{c2} &= 3.996 \\ \sigma_{id2} &= 2.867 \\ \sigma_{ch2} &= 2.466 \end{aligned}$$

นำ  $\sigma_{i2}$  และ  $\sigma_{ch2}$  มาคำนวณหา  $Q_a$

จากสมการ (3.4)

$$\sigma_2 = \frac{2(P_u - P_{vg})}{\rho v_m^2}$$

แทนค่าโดยใช้  $\sigma_2 = \sigma_{i2} = 4.716$

$P_u = -15 \text{ mmHg}$

$P_{vg}$  และ  $\rho$  ที่  $30^\circ\text{C}$

$d_o = 0.025 \text{ m}$

$$v_m = \sqrt{\frac{2(P_u - P_{vg})}{\rho \sigma_2}}$$

แทนค่า จะได้  $v_m = 5.73 \text{ m/s}$

จากสมการ (4.16) และ สมการ (4.17)

$$V_m = \frac{Q_a}{A_m}$$

$$A_m = \pi \frac{d_o^2}{4}$$

$$Q_a = V_m \times A_m$$

$$Q_a = 5.73 \times \pi \times 0.020^2/4$$

$$Q_a = 2.812 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$$

จากสมการ (3.4)

$$\sigma_2 = \frac{2(P_u - P_{vg})}{\rho V_m^2}$$

แทนค่าโดยใช้  $\sigma_2 = \sigma_{ch2} = 2.466$

$$P_u = -15 \text{ mmHg}$$

$P_{vg}$  และ  $\rho$  ที่  $30^\circ\text{C}$

$$d_o = 0.025 \text{ m}$$

$$V_m = \sqrt{\frac{2(P_u - P_{vg})}{\rho \sigma_2}}$$

แทนค่า จะได้  $V_m = 7.922 \text{ m/s}$

จากสมการ (4.16) และ สมการ (4.17)

$$V_m = \frac{Q_a}{A_m}$$

$$A_m = \pi \frac{d_o^2}{4}$$

$$Q_a = V_m \times A_m$$

$$Q_a = 7.922 \times \pi \times 0.020^2/4$$

$$Q_a = 3.889 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$$

นำ  $Q_a$  น้อยและมากที่สุดคือ  $Q_a = 1.389 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$   $Q_a = 3.889 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$  มาเปรียบเทียบกับอัตราการไหลปกติของเครื่องสร้างปรากฏการณ์ควาวิเทชันคือ  $5 \times 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$  ปรากฏว่าสามารถทำได้ตามที่คำนวณ

ระยะทางของระยะหลังออริฟิตส์ทำให้เกิดความเสียหาย(ท่อขนาด 3 นิ้ว) จากรูปที่ 4-4 พบว่า distance/orifice diameter มีระยะประมาณ 10 เท่าของขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางออริฟิตส์ ดังนั้นแนวโน้มของชุดทดลองนี้จึงออกแบบให้มีระยะอย่างน้อย 10 เท่าของเส้นผ่านศูนย์กลางออริฟิตส์ที่มี B มากที่สุดคือมีระยะอย่างน้อย 250 mm ในที่นี้จะใช้ 510 mm

#### 4-9 แบบชุดทดลองและอริฟิต

รูปที่ 4-6 เป็นรูปแสดงแบบชุดทดลองแบบอริฟิตซึ่งสามารถแบ่งเป็น 2 ชั้นส่วนใหญ่คือ

- 1) ชั้นส่วนที่ใช้ในการสังเกตปรากฏการณ์ควิเทชัน (Observation Device)

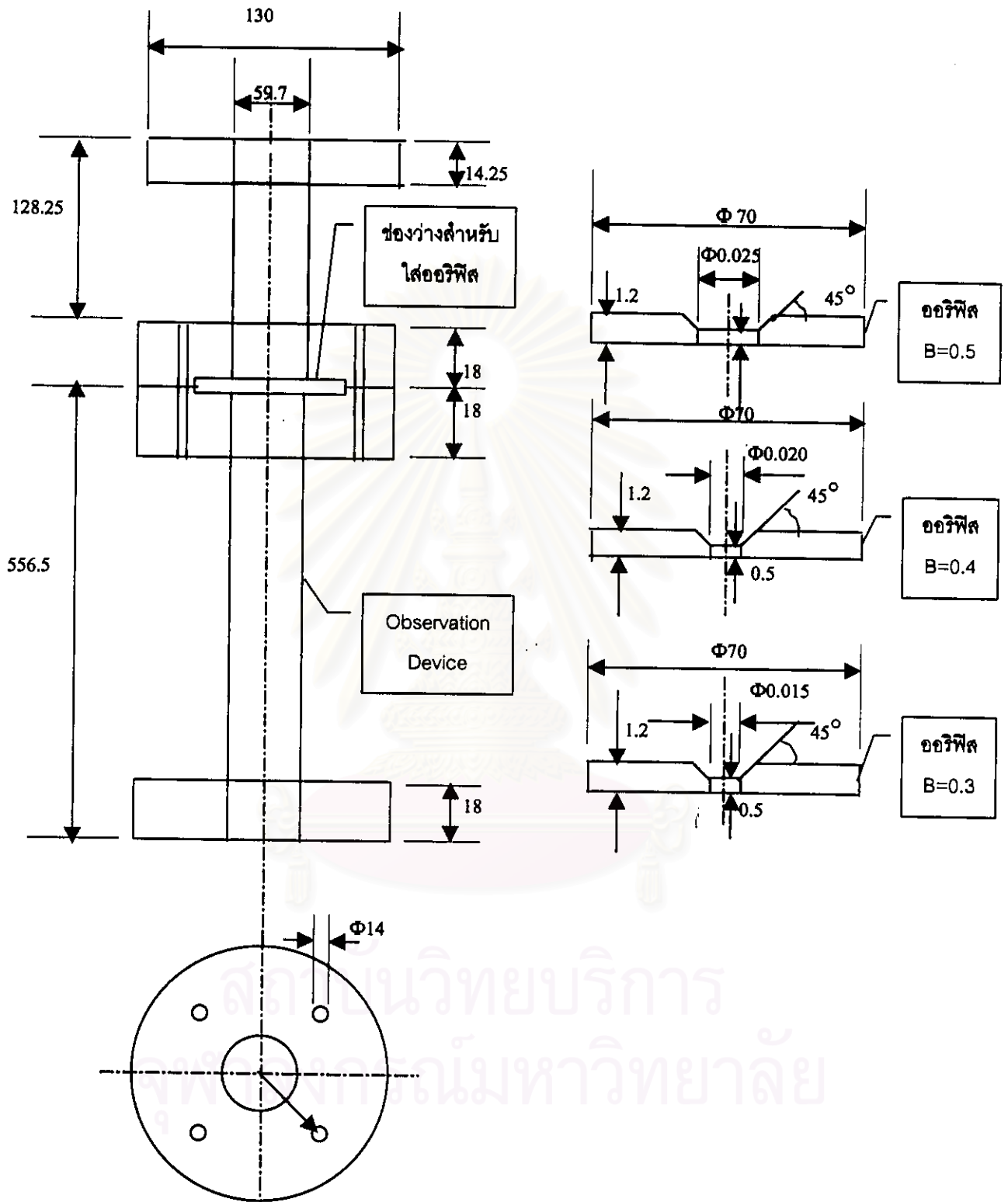
ชั้นส่วนในส่วนนี้ใช้เพื่อสังเกตปรากฏการณ์ควิเทชันจึงใช้วัสดุโปร่งใสในการทำ ในงานวิจัยนี้ใช้ท่ออะคลิลิกใสโดยมีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางท่อ 2 นิ้ว และประกอบด้วยเครื่องสร้างปรากฏการณ์ควิเทชันโดยใช้หน้าแปลนขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 130 เซนติเมตรและมีขนาดดังแบบ

- 2) อริฟิตขนาดต่างๆ

ชั้นส่วนนี้จะใช้ในการทำให้เกิดปรากฏการณ์ควิเทชัน เนื่องจากต้องการหลีกเลี่ยงการเกิดสทิมจึงใช้อลูมิเนียมในการทำอริฟิต มีขนาดดังแสดงในแบบ อริฟิตจะประกอบด้วยชั้นส่วนที่ใช้ในการสังเกตปรากฏการณ์ควิเทชัน (Observation Device) ในช่องว่างสำหรับใส่อริฟิตดังแสดงในแบบ



สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รูปที่ 4-6 แบบชุดทดลองแบบออริฟิต