



บทที่ 3

### การออกแบบระบบเครื่องสูบน้ำแบบเจ็ต

ระบบเครื่องสูบน้ำแบบเจ็ตซึ่งใช้เครื่องสูบน้ำแบบหอยโข่งเป็นตัวขับเคลื่อน (Centrifugal Jet Pump System)

การออกแบบที่แน่นอนของระบบเครื่องสูบน้ำแบบเจ็ตซึ่งใช้เครื่องสูบน้ำแบบหอยโข่งเป็นตัวขับเคลื่อนขึ้นอยู่กับลักษณะของเครื่องสูบน้ำแบบหอยโข่ง ที่ทางเข้าของสเกลล์ซัพ

สำหรับเครื่องสูบน้ำแบบหอยโข่งซึ่งใช้ซัพ หัวความดันที่ได้ถูกพัฒนาขึ้นที่ความเร็วคงที่ที่ทางเข้าของสเกลล์ซัพ (รูปที่ 3.1) สามารถจะแสดงได้ว่า

$$\Delta H = A + BQ_t + CQ_t^2 \quad \text{--- (i)}$$

$$\begin{aligned} \Delta H &= H_{out} - H_{in} \\ &= \left[ P_1 - (z_4 - z_1) + F_{m_2} \right] - \left[ P_2 - (z_4 - z_1) - F_{m_1} \right] \\ &= \left[ P_1 - (z_4 - z_1) + F_{m_2} - P_2 + (z_4 - z_1) + F_{m_1} \right] \\ &= P_1 - P_2 + F_{m_2} + F_{m_1} \\ &= P_1 - P_3 + z_3 - z_2 + F_{m_2} + F_{m_1} \end{aligned}$$

ละทิ้งความเสียดทานในท่อจะได้

$$\Delta H = P_1 - P_3 + z_3 - z_2 \quad \text{--- (ii)}$$

$$Q_t = Q_m \quad \text{--- (iii)}$$

ที่ซึ่ง A, B และ C เป็นค่าคงที่ จากกราฟคุณสมบัติของเครื่องสูบน้ำแบบหอยโข่งสามารถเขียนสมการแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง  $\Delta H$  และ Q ได้ เมื่อแทนค่า (ii) และ (iii) ใน (i) จะได้

$$P_1 = (P_3 + z_2 - z_3 + A) + BQ_m + CQ_m^2 \quad \text{(iv)}$$

อัตราส่วนการไหล  $M = \frac{Q_s}{Q_m} \quad \text{--- (v)}$

และ อัตราส่วนหัว  $N = \frac{P_3 - P_2}{P_1 - P_3} \quad \text{--- (vi)}$

สำหรับการจุ่มลงเล็กน้อย  $P_2 = 0$

$$N = \frac{P_3}{P_1 - P_3} \quad \text{--- (vii)}$$

ประสิทธิภาพ  $\eta$  สามารถเขียนอยู่ในรูปของ

$$\eta = MN \quad \text{--- (viii)}$$

และจาก (1) จะได้ว่า

$$\eta = 4.88S \frac{0.34 + 0.594S^2 - (0.205+S)^2 0.778}{0.6728 - 1.66S^2 + (0.205+S)^2 0.778} \quad \text{(3.1)}$$

ซึ่งเป็นค่าของประสิทธิภาพสำหรับเครื่องสูบทองเหลือง (หรือวัสดุเรียบอื่น ๆ) เมื่อค่าเฉพาะของอัตราส่วนความเร็ว  $S$

จาก (iv) และ (vii)

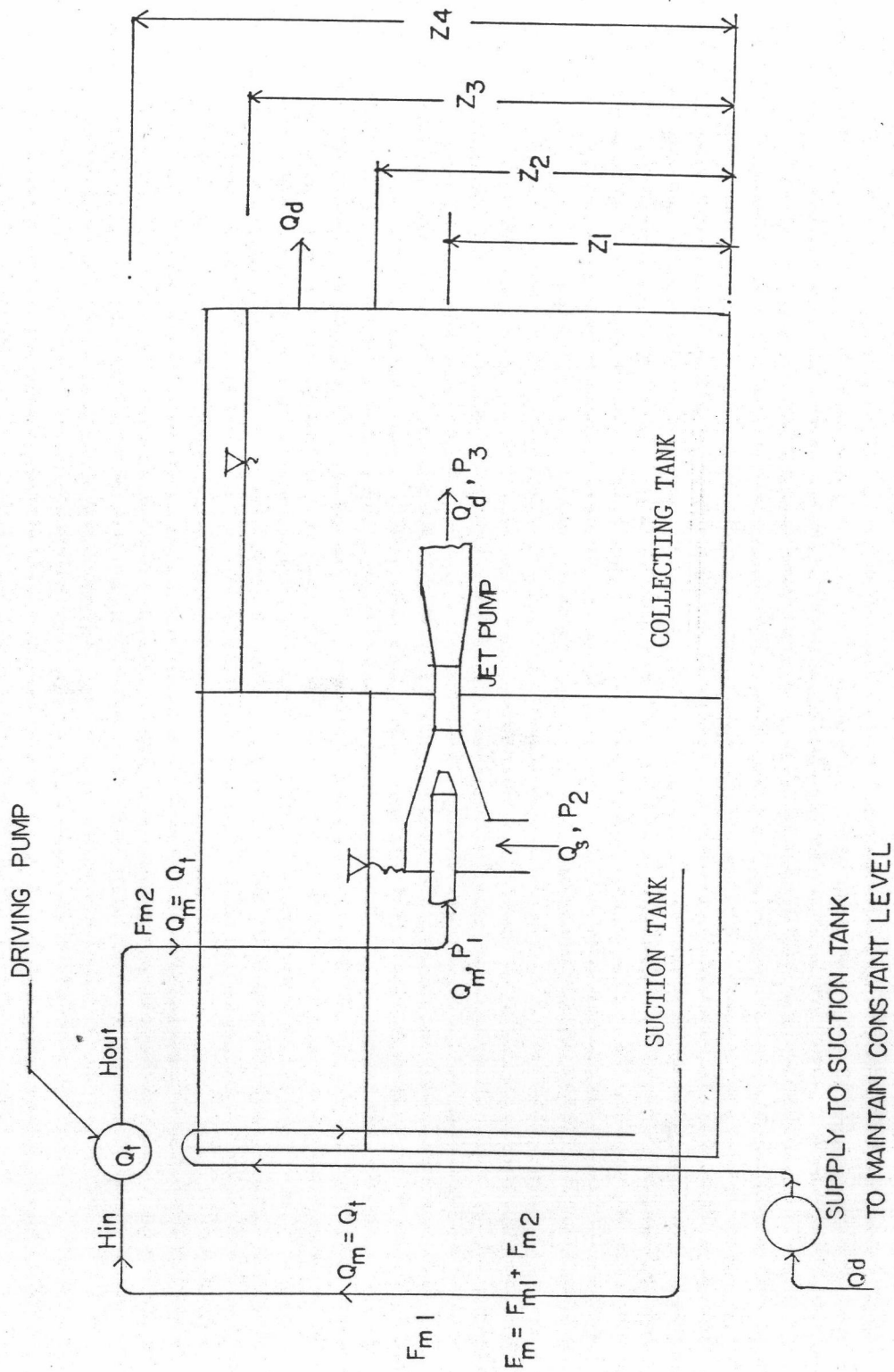
$$N = \frac{P_3}{(P_3 + z_2 - z_3 + A) + BQ_m + CQ_m^2 - P_3} \quad \text{(ix)}$$

จาก (v) และ (viii)

$$N = \eta \frac{Q_m}{Q_s} \quad \text{(x)}$$

สมการ (ix) และ (x) และการแก้สมการสำหรับ  $Q_s$

$$CQ_m^3 + BQ_m^2 + Q_m(z_2 - z_3 + A) - \frac{P_3 Q_s}{\eta} = 0 \quad \text{(3.2)}$$



รูปที่ 3.1 ลักษณะของระบบเครื่องสูบน้ำแบบเจตซึ่งใช้เครื่องสูบน้ำแบบทอยโซ่เป็นตัวขับเคลื่อน

### การออกแบบเครื่องสูบน้ำแบบเจ็ต (Design of Water Jet Pump)

การออกแบบเครื่องสูบน้ำแบบเจ็ตนั้นจะเริ่มที่ทำการหากราฟคุณสมบัติ  $\Delta H - Q$  (characteristic curve) ของเครื่องสูบน้ำแบบทอยโฆ่งซึ่งใช้ในการขับเคลื่อน ซึ่งก็คือจะทราบค่าคงที่ A, B, และ C ในสมการ 3.2 นั้นเอง สำหรับขบวนการที่เฉพาะเจาะจงโดยปรารถนาที่จะได้  $Q_S$  เมื่อ  $Q_m$  หรือ  $Q_t$  มีค่าเท่ากับค่าซึ่งทำให้ประสิทธิภาพของเครื่องสูบน้ำแบบทอยโฆ่งมีค่าสูงสุดนั้น การออกแบบจะนำเอาค่า  $Q_m$  หรือ  $Q_t$  ดังกล่าวพร้อมกับค่า  $P_3$  และ  $\eta$  ซึ่งได้รับการกำหนดขึ้นแทนลงในสมการที่ 3.2 ซึ่งก็จะทำให้ได้ค่า  $Q_S$  จากนั้นก็จะได้ค่า M, N,  $P_1$  ตามลำดับ และจากอัตราส่วนความเร็ว ( $S = R'M$ ) จะให้ค่าของ R' แต่กฎของ Week (12) ให้ค่า R' โดยตรง จากค่าที่ได้รับมาดังกล่าวจะนำมาพิจารณาประกอบกับตารางที่ 2.1 ทำให้ทราบถึงขนาดขององค์ประกอบต่าง ๆ ของเครื่องสูบน้ำแบบเจ็ต สำหรับการคำนวณออกแบบเครื่องสูบน้ำแบบเจ็ตซึ่งจะนำมาทดสอบสมรรถนะได้นั้นได้แสดงอยู่ในภาคผนวก ข โดยมี

ค่าคงที่ซึ่งใช้ในการออกแบบของเครื่องสูบน้ำแบบทอยโฆ่ง

$$A = 9.72, \quad B = 0.04, \quad C = -0.03$$

$$\eta_{\max} = 0.166 \quad \text{ที่} \quad Q_t = 10.6 \text{ ลบ.ม./ชม.} \quad \text{และ} \quad \Delta H = 7.04 \text{ เมตรของน้ำ}$$

เมื่อกำหนดให้  $\eta = 0.42$ ,  $Q_m = 10.6$  ลบ.ม./ชม. และ  $P_3 = 0.55$  เมตรของน้ำ จะได้ขนาดของเครื่องสูบน้ำแบบเจ็ตดังนี้

เส้นผ่าศูนย์กลางท่อขับ (driving line) $D_m$	40 มิลลิเมตร
เส้นผ่าศูนย์กลางทางออกของนอสเจ็ตขับ (driving nozzle) $d_m$	19 มิลลิเมตร
เส้นผ่าศูนย์กลางท่อดูด (suction line) $D_s$	145 มิลลิเมตร
เส้นผ่าศูนย์กลางทางออกนอสเจ็ตดูด (suction nozzle) $d_s$ หรือ	
เส้นผ่าศูนย์กลางของห้องผสม (mixing chamber) $D_{MC}$	110 มิลลิเมตร
เส้นผ่าศูนย์กลางทางออกของดิฟฟิวเซอร์ (diffuser) $D_D$	165 มิลลิเมตร
ความยาวนอสเจ็ตดูด (length of the suction nozzle) $l$	98 มิลลิเมตร
ระยะนอสเจ็ตขับ (driving nozzle distance) $L_m$	38 มิลลิเมตร
ความยาวของห้องผสม (length of mixing chamber) $L_{MC}$	880 มิลลิเมตร

มุม semicone ของนอสเชื้อลขับ (semicone angle of driving nozzle)  $\theta_m$  10 องศา

มุม semicone ของนอสเชื้อดูด (semicone angle of suction nozzle)  $\theta_s$  10 องศา

มุม semicone ของดิฟฟิวเซอร์ (semicone angle of diffuser)  $\theta_D$  2.9 องศา

และได้  $Q_s = 52.4$  ลบ.ม/ชม.

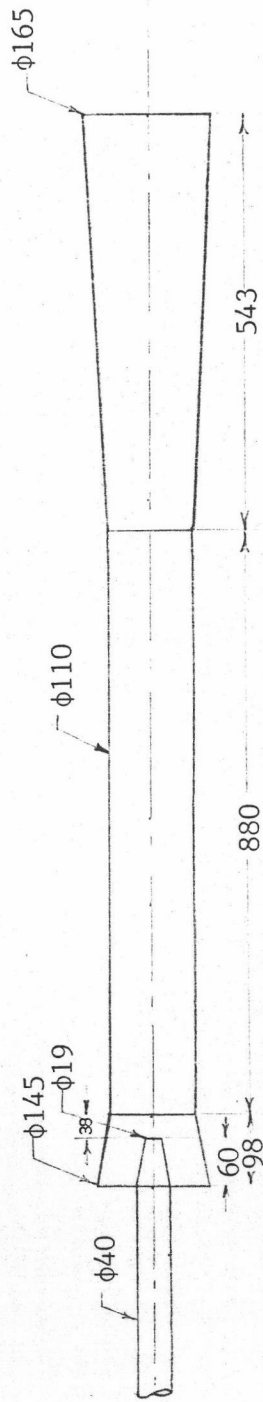
ในเทอมของกลุ่มไร้มิติ (dimensionless group)

$$M = \frac{Q_s}{Q_m} = 4.94$$

$$\frac{L_{MC}}{d_s} = 8$$

$$\frac{L_m}{d_m} = 2$$

$$R' = \left[ \frac{d_m}{d_s} \right]^2 = \left[ \frac{1}{1+M} \right]^2 = 0.03$$



WATER JET PUMP

รูปที่ 3.2 แสดงขนาดขององค์ประกอบต่าง ๆ ของเครื่องสูบน้ำแบบเจ็ต