

## **BAB IV**

### **HASIL DAN PEMBAHASAN**

#### **4.1. Data Hasil Penelitian**

Penelitian *sling pump* jenis kerucut variasi jumlah lilitan selang dengan menggunakan presentase pencelupan 80%, ketinggian pipa *delivery* 2 meter, 1 *inlet* dan putaran 40 rpm. Berikut data hasil penelitian yang disajikan pada tabel 4.1.

Tabel 4.1. Data hasil pengujian pada variasi jumlah lilitan selang.

Jumlah lilitan selang	Tekanan Indikator (bar)	Debit (Q) (liter/menit)	Debit rata-rata (Q) (liter/menit)
10	0,2	6,7	6,46
	0,2	6,4	
	0,2	6,3	
12	0,2	6,3	6,73
	0,2	7	
	0,2	6,9	
14	0,2	7	7,13
	0,2	7,1	
	0,2	7,3	
16	0,2	7,3	7,53
	0,2	7,5	
	0,2	7,8	

#### **4.2. Perhitungan Kecepatan Aliran**

- Kecepatan aliran air pada 1 inlet pada pipa *delivery* ( $v_6$ )

Diketahui:

- Diameter dalam pipa,  $d_6 = 3/4" = 0,022 \text{ m}$

Dihitung:

- Debit aktual rata-rata

$$Q = \frac{\Sigma Q}{n}$$

$$Q = \frac{6,71 \text{ liter/menit} + 6,41 \text{ liter/menit} + 6,31 \text{ liter/menit}}{3}$$

$$Q = 6,461 \text{ liter/menit} = 1,08 \times 10^{-4} \text{ m}^3/\text{s}$$

- Luas penampang pipa (A)

$$A = \frac{1}{4} \times \pi \times d^2$$

$$A = \frac{1}{4} \times \pi \times (0,022)^2$$

$$A = 3,80 \times 10^{-4} \text{ m}^2$$

- Kecepatan aliran air

$$v = \frac{Q}{A}$$

$$v = \frac{1,08 \times 10^{-4} \text{ m}^3/\text{s}}{3,80 \times 10^{-4} \text{ m}^2}$$

$$v = 0,28 \text{ m/s}$$

Kecepatan aliran air pada Selang 1'' ( $v_5$ )

- b. Diketahui:

- Diameter dalam selang,  $d_5 = 1'' = 2,54 \text{ cm} = 0,0254 \text{ m}$

Dihitung:

$$Q_5 = Q_6 \quad v_5 \cdot A_5 = v_6 \cdot A_6$$

Maka:

$$v_5 = \frac{v_6 \times A_6}{A_5}$$

$$v_5 = \frac{v_6 \times \frac{\pi}{4} \times d_6^2}{\frac{\pi}{4} \times d_5^2} = \frac{v_6 \times d_6^2}{d_5^2}$$

$$v_5 = \frac{0,28 \text{ m/s} \times (0,022 \text{ m}^2)}{(0,0254 \text{ m})^2}$$

$$v_5 = 0,21 \text{ m/s}$$

- c. Kecepatan aliran air pada pipa 3/4" ( $v_4$ )

Diketahui:

- Diameter dalam pipa,  $d_4 = 3,4'' = 2,2 \text{ cm} = 0,022 \text{ m}$

Dihitung:

$$Q_4 = Q_5 \quad v_4 \cdot A_4 = v_5 \cdot A_5$$

Maka:

$$v_4 = \frac{v_5 \times A_5}{A_4}$$

$$v_4 = \frac{v_5 \times \frac{\pi}{4} \times d_5^2}{\frac{\pi}{4} \times d_4^2} = \frac{v_5 \times d_5^2}{d_4^2}$$

$$v_4 = \frac{0,21 \text{ m/s} \times (0,025 \text{ m}^2)}{(0,022 \text{ m})^2}$$

$$v_4 = 0,27 \text{ m/s}$$

- d. Kecepatan aliran pada pipa 1" ( $v_3$ )

Diketahui:

- Diameter dalam pipa,  $d_3 = 1'' = 2,8 \text{ cm} = 0,028 \text{ m}$

Dihitung:

$$Q_3 = Q_4 \quad v_3 \cdot A_3 = v_4 \cdot A_4$$

Maka:

$$v_3 = \frac{v_4 \times A_4}{A_3}$$

$$v_3 = \frac{v_4 \times \frac{\pi}{4} \times d_4^2}{\frac{\pi}{4} \times d_3^2} = \frac{v_4 \times d_4^2}{d_3^2}$$

$$v_3 = \frac{0,27 \text{ m/s} \times (0,022 \text{ m}^2)}{(0,028 \text{ m})^2}$$

$$v_3 = 0,16 \text{ m/s}$$

- e. Kecepatan aliran air pada *hollow shaft* ( $v_2$ )

Diketahui:

- Diameter dalam pipa *hollow shaft*,  $d_2 = 1,5 \text{ cm} = 0,015 \text{ m}$

Dihitung:

$$Q_2 = Q_3 \quad v_2 A_2 = v_3 A_3$$

Maka:

$$v_2 = \frac{v_3 \times A_3}{A_2}$$

$$v_2 = \frac{v_3 \times \frac{\pi}{4} \times d_3^2}{\frac{\pi}{4} \times d_2^2} = \frac{v_3 \times d_3^2}{d_2^2}$$

$$v_2 = \frac{0,16 \text{ m/s} \times (0,028 \text{ m}^2)}{(0,015 \text{ m})^2}$$

$$v_2 = 0,55 \text{ m/s}$$

- f. Kecepatan aliran air pada selang  $3/4''$  ( $v_1$ )

Diketahui:

- Diameter dalam Selang  $d_1 = 3/4'' = 1,75 \text{ cm} = 0,0175 \text{ m}$

Dihitung:

$$Q_1 = Q_2 \quad v_1 A_1 = v_2 A_2$$

Maka:

$$v_1 = \frac{v_2 \times A_2}{A_1}$$

$$v_1 = \frac{v_2 \times \frac{\pi}{4} \times d_2^2}{\frac{\pi}{4} \times d_1^2} = \frac{v_2 \times d_2^2}{d_1^2}$$

$$v_1 = \frac{0,55 \text{ m/s} \times (0,0175 \text{ m}^2)}{(0,0175 \text{ m})^2}$$

$$v_1 = 0,40 \text{ m/s}$$

Kecepatan aliran air pada *sling pump* variasi jumlah lilitan selang dengan kondisi *sling pump* tercelup 80% di dalam air dan kecepatan 40 rpm. Dengan menggunakan langkah yang sama seperti diatas, hasil perhitungan untuk jumlah *inlet* lainnya disajikan dalam tabel 4.2.

Tabel 4.2. Kecepatan air pada variasi jumlah lilitan selang plastik.

Jumlah lilitan selang	Kecepataan Aliran (m/s)					
	Pipa <i>Delivery</i>	Selang 1"	Pipa 3/4"	Pipa 1"	Pipa <i>Hollow shaft</i>	Selang 3/4
10	0,28	0,21	0,27	0,16	0,55	0,40
12	0,29	0,22	0,29	0,17	0,59	0,43
14	0,31	0,23	0,30	0,18	0,62	0,45
16	0,32	0,24	0,31	0,19	0,66	0,48

### 4.3. Perhitungan *Head Kerugian (Head Loss)*

#### 4.3.1. *Head Kerugian Gesek Sebagai Rugi Mayor*

*Head kerugian gesek* sebagai rugi *mayor* pada kecepatan putaran 40 rpm dengan kondisi *sling pump* tercelup 80% di dalam air dan ketinggian *delivery* 2 meter.

##### 1. Perhitungan *head loss* pada pipa *hollow shaft*

Diketahui:

- Kecepatan aliran air dalam pipa ( $v$ ) = 0,55 m/s
- Panjang selang,  $L = 12 \text{ cm} = 0,12 \text{ m}$
- Diameter dalam pipa,  $d_i = 1,5 \text{ cm} = 0,015 \text{ m}$
- Suhu air =  $27^\circ\text{C}$
- $\rho = 996,59 \text{ kg/m}^3$  (Lampiran 1)
- $\mu = 0,000852 \text{ (kg/m.s)}$  (Lampiran 1)

Dihitung:

- a. Bilangan *Reynolds* (Re)

$$Re = \frac{\rho \times v \times d}{\mu}$$

$$Re = \frac{996,59 \text{ kg/m}^3 \times 0,55 \text{ m/s} \times 0,015 \text{ m}}{0,000852 \text{ kg/m.s}}$$

$$Re = 9650,07$$

Dari hasil tersebut dapat diketahui bahwa aliran air pada pipa *hollow shaft* adalah *turbulen* karena nilai Re > 4000.

- b. Angka kekasaran relatif (*k*)

Untuk pipa *galvanized iron* dari tabel angka kekasaran lampiran 4 diperoleh angka kekasaran  $\epsilon = 0,15 \text{ mm}$ .

$$K = \frac{\epsilon}{d}$$

$$K = \frac{0,00015 \text{ m}}{0,015 \text{ m}}$$

$$K = 0,01$$

- c. Koefesien gesek (*f*)

Berdasarkan bilangan *Reynolds* dan angka kekasaran di atas, maka kerugian gesek (*f*) diketahui dari diagram *Moody* sehingga diperoleh kerugian gesek  $f = 0,04329$ .

- d. *Head* kerugian pada *hollow shaft* ( $h_l$ )

$$h_{lmy} = f \times \frac{L}{d} \times \frac{v^2}{(2 \times g)}$$

$$h_{lmy} = 0,04329 \times \frac{0,12 \text{ m}}{0,015 \text{ m}} \times \frac{(0,55 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)}$$

$$h_{lmy} = 0,0053 \text{ m}$$

2. Perhitungan *head kerugian* pada pipa 1''

Diketahui:

- Kecepatan aliran air dalam pipa,  $v = 0,16 \text{ m/s}$
- Panjang pipa,  $L = 8 \text{ cm} = 0,08 \text{ m}$
- Diameter dalam pipa,  $d_i = 1'' = 2,8 \text{ cm} = 0,028 \text{ m}$
- Suhu air =  $27^\circ\text{C}$
- $\rho = 996,59 \text{ kg/m}^3$  (Lampiran 1)
- $\mu = 0,000852 \text{ (kg/m.s)}$  (Lampiran 1)

Dihitung:

a. Bilangan *Reynolds* (Re)

$$Re = \frac{\rho \times v \times d}{\mu}$$

$$Re = \frac{996,59 \text{ kg/m}^3 \times 0,16 \text{ m/s} \times 0,028 \text{ m}}{0,000852 \text{ kg/m.s}}$$

$$Re = 5240,28$$

Dari hasil tersebut dapat diketahui bahwa aliran air pada pipa 1'' adalah *turbulen* karena nilai  $Re > 4000$

b. Angka kekasaran relatif ( $k$ )

Diasumsikan material pipa yang digunakan adalah plastik, sehingga dari tabel angka kekasaran pada lampiran 4 diperoleh angka kekasaran,  $\varepsilon = 0,0015 \text{ mm}$ .

$$k = \frac{\varepsilon}{d}$$

$$k = \frac{0,0000015 \text{ m}}{0,028 \text{ m}}$$

$$k = 0,00005$$

c. Koefisien gesek ( $f$ )

Berdasarkan bilangan *Reynolds* dan angka kekasaran diatas, maka kerugian gesek ( $f$ ) diketahui dari diagram *Moody* sehingga diperoleh kerugian gesek  $f = 0,03695$ .

d. Head kerugian pada pipa 1" ( $h_l$ )

$$h_{lmy} = f \times \frac{L}{d} \times \frac{v^2}{(2 \times g)}$$

$$h_{lmy} = 0,03695 \times \frac{0,08 \text{ m}}{0,028 \text{ m}} \times \frac{(0,16 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)}$$

$$h_{lmy} = 0,000137 \text{ m}$$

Perhitungan head kerugian *water swivel joint* pada pipa 3/4"

3. Diketahui:

- Kecepatan aliran air dalam pipa ( $v$ ) = 0,27 m/s
- Panjang pipa,  $L = 42 \text{ cm} = 0,42 \text{ m}$
- Diameter dalam pipa,  $d_i = 3/4" = 2,2 \text{ cm} = 0,022 \text{ m}$
- Suhu air = 27°C
- $\rho = 996,59 \text{ kg/m}^3$  (Lampiran 1)
- $\mu = 0,000852 \text{ (kg/m.s)}$  (Lampiran 1)

Dihitung:

a. Bilangan *Reynold* (Re)

$$Re = \frac{\rho \times v \times d}{\mu}$$

$$Re = \frac{996,59 \text{ kg/m}^3 \times 0,27 \text{ m/s} \times 0,022 \text{ m}}{0,000852 \text{ kg/m.s}}$$

$$Re = 6948,05$$

Dari hasil tersebut dapat diketahui bahwa aliran air pada pipa 3/4" adalah *turbulen* karena nilai  $Re > 4000$ .

b. Angka kekasaran relatif ( $k$ )

Diasumsikan material pipa yang digunakan adalah plastik, sehingga dari tabel angka kekasaran pada lampiran 4 diperoleh angka kekasaran,  $\varepsilon = 0,0015 \text{ mm}$ .

$$k = \frac{\varepsilon}{d}$$

$$k = \frac{0,0000015 \text{ m}}{0,022 \text{ m}}$$

$$k = 0,00006$$

c. Koefisien gesek ( $f$ )

Berdasarkan bilangan *Reynolds* dan angka kekasaran di atas, maka kerugian gesek ( $f$ ) diketahui dari diagram *Moody* sehingga diperoleh kerugian gesek  $f = 0,03416$ .

d. Head kerugian pada pipa  $3/4"$  ( $h_f$ )

$$h_{lmy} = f \times \frac{L}{d} \times \frac{v^2}{(2 \times g)}$$

$$h_{lmy} = 0,03416 \times \frac{0,42 \text{ m}}{0,022 \text{ m}} \times \frac{(0,27 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)}$$

$$h_{lmy} = 0,00242 \text{ m}$$

Perhitungan head kerugian pada pipa *delivery*

4. Diketahui:

- Kecepatan aliran air dalam pipa,  $v = 0,28 \text{ m/s}$
- Panjang pipa,  $L = 6 \text{ m}$
- Diameter dalam pipa,  $d_i = 3/4" = 2,2 \text{ cm} = 0,022 \text{ m}$
- Suhu air =  $27^\circ\text{C}$
- $\rho = 996,59 \text{ kg/m}^3$  (Lampiran 1)
- $\mu = 0,000852 \text{ (kg/m.s)}$  (Lampiran 1)

Dihitung:

- a. Bilangan *Reynolds* (Re)

$$Re = \frac{\rho \times v \times d}{\mu}$$

$$Re = \frac{996,59 \text{ kg/m}^3 \times 0,28 \text{ m/s} \times 0,022 \text{ m}}{0,000852 \text{ kg/m.s}}$$

$$Re = 9778,74$$

Dari hasil tersebut dapat diketahui bahwa aliran air pada pipa *delivery* adalah *turbulen* karena nilai Re > 4000.

- b. Angka kekasaran relatif (*k*)

Diasumsikan material pipa yang digunakan adalah plastik, sehingga dari tabel angka kekasaran pada lampiran 4 diperoleh angka kekasaran,  $\varepsilon = 0,0015 \text{ mm}$ .

$$k = \frac{\varepsilon}{d}$$

$$k = \frac{0,0000015 \text{ m}}{0,022 \text{ m}}$$

$$k = 0,00006$$

- c. Koefisien gesek (*f*)

Berdasarkan bilangan *Reynolds* dan angka kekasaran di atas, maka kerugian gesek (*f*) diketahui dari diagram *Moody* sehingga diperoleh kerugian gesek  $f = 0,03382$ .

- d. *Head* kerugian pada pipa ( $h_l$ )

$$h_l = f \times \frac{L}{d} \times \frac{v^2}{(2 \times g)}$$

$$h_l = 0,03382 \times \frac{6 \text{ m}}{0,022 \text{ m}} \times \frac{(0,28 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)}$$

$$h_l = 0,0368 \text{ m}$$

*Head loss mayor* pada *sling pump* variasi jumlah lilitan selang dengan menggunakan kecepatan putar 40 rpm dengan kondisi *sling pump* tercelup 80% di dalam air. Dengan menggunakan langkah yang sama seperti di atas, hasil perhitungan untuk jumlah lilitan dan lainnya disajikan dalam tabel 4.3.

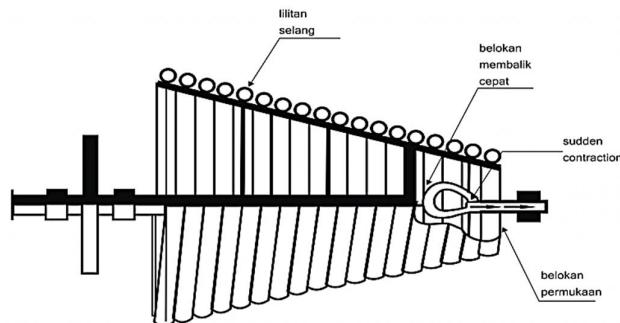
Tabel 4.3 *Head loss mayor* pada variasi jumlah lilitan selang pada kecepatan putar 40 rpm dengan kondisi *sling pump* tercelup 80% di dalam air.

Jumlah lilitan	<i>Head Loss Mayor</i> ( $h_l$ ) (m)				$\Sigma$ <i>Head loss Mayor</i>
	Pipa <i>Hollow Shaft</i>	Pipa 1"	Pipa 3/4"	Pipa <i>Delivery</i>	
10	0,0053	0,000137	0,00242	0,0368	0,0446
12	0,0060	0,000152	0,00274	0,0391	0,0479
14	0,0067	0,000168	0,00290	0,0439	0,0536
16	0,0075	0,000185	0,00307	0,0464	0,0571

#### 4.3.2. *Head Kerugian Gesek Sebagai Rugi Minor*

Diketahui berdasarkan Gambar 4.1.

- Diameter lingkaran besar tirus,  $D_1 = 40 \text{ cm}$
- Diameter lingkaran kecil tirus,  $D_2 = 13,2 \text{ cm}$
- Diameter rangka,  $r_r = 0,4 \text{ cm}$
- Diameter selang,  $d_i = 1,75 \text{ cm}$
- Jari-jari selang,  $r_i = 0,875 \text{ cm}$



Gambar 4.1. Kerangka *sling pump*

Dihitung:

- a. Diameter lingkaran besar *sling pump* ( $D_a$ )

$$D_a = D_1 + (2 \times r_1) + (2 \times d_1)$$

$$D_a = 40 \text{ cm} + (2 \times 0,4 \text{ cm}) + (2 \times 1,75 \text{ cm})$$

$$D_a = 44,3 \text{ cm}$$

- b. Diameter lingkaran kecil *sling pump* ( $D_b$ )

$$D_b = D_2 + (2 \times r_1) + (2 \times d_1)$$

$$D_b = 13,2 \text{ cm} + (2 \times 0,4 \text{ cm}) + (2 \times 1,75 \text{ cm})$$

$$D_b = 17,5 \text{ cm}$$

- c. Diameter rata-rata *sling pump* ( $D$ )

$$\bar{D} = \frac{D_a + D_b}{2}$$

$$\bar{D} = \frac{44,3 \text{ cm} + 17,5 \text{ cm}}{2}$$

$$\bar{D} = 30,9 \text{ cm}$$

- d. Jari-jari rata-rata *sling pump* ( $\bar{R}$ )

$$\bar{R} = \frac{\bar{D}}{2}$$

$$\bar{R} = \frac{30,9 \text{ cm}}{2}$$

$$\bar{R} = 15,45 \text{ cm}$$

➤ *Head loss minor* dengan 1 *inlet*, putaran 40 rpm kondisi *sling pump* tercelup 80% di dalam air pada ketinggian *delivery* 2 meter.

1) Perhitungan rugi *minor* pada lilitan selang plastik

Diketahui:

- Kecepatan aliran air pada selang = 0,40 m/s
- Diameter selang ( $d_i$ ) =  $3/4'' = 1,75 \text{ cm} = 0,0175 \text{ m}$
- Jari-jari rata-rata *sling pump* =  $15,45 \text{ cm} = 0,1545 \text{ m}$

Lilitan selang diasumsikan sebagai *elbow*  $90^\circ$ , dengan bilangan *Reynolds* adalah:

$$Re = \frac{\rho \times v \times d}{\mu}$$

$$Re = \frac{996,59 \text{ kg/m}^3 \times 0,40 \text{ m/s} \times 0,0175 \text{ m}}{0,000852 \text{ m.s}}$$

$$Re = 8187,94$$

Karena bilangan  $Re > 4000$ , maka alirannya adalah *turbulen*. Sehingga dengan mengasumsikan selang adalah pipa plastik, dari diagram *Moody* di dapat faktor nilai kekasaran ( $k$ ) selang adalah:

$$k = \frac{\varepsilon}{d}$$

$$k = \frac{0,0000015 \text{ m}}{0,0175 \text{ m}}$$

$$k = 0,000085$$

Berdasarkan bilangan *Reynolds* dan angka kekasaran ( $k$ ) di atas, maka kerugian gesek ( $f$ ) diketahui dari diagram *Moody* sehingga diperoleh kerugian gesek,  $f = 0,03270$ .

Dengan menggunakan gambar 2.14 panjang *ekuivalen* didapat harga Le/D adalah:

$$\frac{r}{d} = \frac{15,45 \text{ cm}}{1,75 \text{ cm}}$$

$$\frac{r}{d} = 8,83$$

Dari gambar 2.14 perbandingan panjang *ekuivalen* selang didapatkan harga  $L_e/D$ :

$$\frac{L_e}{D} = 25$$

Harga koefisien tahanan lilitan selang sebagai fungsi bilangan *Reynolds* yaitu:

$$K = f \times \frac{L_e}{D}$$

$$K = 0,03 \times 25$$

$$K = 0,75$$

Harga  $K$  diatas, adalah  $K$  untuk seperempat lilitan selang. Untuk harga koefisien tahanan seluruh lilitan selang adalah sebagai berikut:

$$\sum K_{total} = K \times N \times 4$$

Dimana :

$K_{total}$  : Koefisien tahan seluru lilitan selang.

$K$  : Koefisien tahanan untuk  $\frac{1}{4}$  lilitan selang.

$N$  : Jumlah lilitan selang pada *sling pump*.

$$\sum K_{total} = 0,75 \times 10 \times 4$$

$$\sum K_{total} = 30$$

Kerugian aliran disepanjang lilitan selang adalah:

$$h_{LM} = K \times \frac{V^2}{(2 \times g)}$$

$$h_{LM} = 30 \times \frac{(0,40 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)}$$

$$h_{LM} = 0,24 \text{ m}$$

- 2) Perhitungan *head* kerugian pada belokan permukaan selang.

Diketahui:

- Belokan diasumsikan sebagai jenis belokan siku lekuk panjang, dimana menurut tabel koefisien kerugian tinggi-tekan diperoleh nilai  $K = 0,60$  (lampiran 3).
- Kecepatan air,  $v = 0,40 \text{ m/s}$ .

Dihitung :

*Head* kerugian pada belokan permukaan *sling pump* ( $h_l$ ).

$$h_{LM} = K \times \frac{v^2}{(2 \times g)}$$

$$h_{LM} = 0,60 \times \frac{(0,40 \text{ m/s}^2)^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)}$$

$$h_{LM} = 0,00489 \text{ m}$$

- 3) Perhitungan *head* kerugian pada belokan didalam *sling pump*.

Diketahui :

- Belokan diasumsikan sebagai jenis belokan balik berdekatan, dimana menurut tabel koefisien kerugian tinggi-tekan diperoleh nilai  $K = 2,2$  (lampiran 3).
- Kecepatan air,  $v = 0,40 \text{ m/s}$

Dihitung :

*Head* kerugian pada belokan dalam *sling pump* ( $h_l$ )

$$h_{LM} = K \times \frac{v^2}{(2 \times g)}$$

$$h_{LM} = 2,2 \times \frac{(0,40 \text{ m/s}^2)}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)}$$

$$h_{LM} = 0,0179 \text{ m}$$

- 4) Perhitungan kerugian tinggi-tekan akibat penyempitan mendadak (*sudden contraction*) antara selang dan *hollow shaft*.

Diketahui :

- Diameter selang ( $d_1$ ) :  $d_1$  = 0,0175 m
- Diameter *hollow shaft* ( $d_2$ ) :  $d_2$  = 0,015 m
- Kecepatan air pada *hollow shaft*,  $v$  = 0,55 m/s

Dihitung :

- a. Luas penampang selang ( $A_1$ )

$$\begin{aligned} A_1 &= \frac{1}{4} \times \pi \times d_1^2 \\ A_1 &= \frac{1}{4} \times \pi \times (0,0175 \text{ m})^2 \\ A_1 &= 0,00024 \text{ m}^2 \end{aligned}$$

- b. Luas penampang *hollow shaft* ( $A_2$ )

$$\begin{aligned} A_2 &= \frac{1}{4} \times \pi \times d_2^2 \\ A_2 &= \frac{1}{4} \times \pi \times (0,015 \text{ m})^2 \\ A_2 &= 0,00017 \text{ m}^2 \end{aligned}$$

- c. Koefisien penyempitan

$$\begin{aligned} \frac{A_2}{A_1} &= \frac{0,00017 \text{ m}^2}{0,00024 \text{ m}^2} \\ \frac{A_2}{A_1} &= 0,7 \end{aligned}$$

Maka harga koefisien penyempitan ( $C_c$ ) (lampiran 3) untuk air telah ditentukan oleh *Weishbach* dengan harga 0,775.

d. Head kerugian pada penyempitan 1

$$h_{lm} = \left( \frac{1}{C_c} - 1 \right)^2 \times \left( \frac{(v)^2}{(2 \times g)} \right)$$

$$h_{lm} = \left( \frac{1}{0,775} - 1 \right)^2 \times \left( \frac{(0,55 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)} \right)$$

$$h_{lm} = 0,00129 \text{ m}$$

5) Perhitungan kerugian tinggi-tekan akibat pembesaran mendadak (*sudden expansion*) antara *hollow shaft* dan pipa 1”.

Diketahui :

- Diameter pipa *hollow shaft* ( $d_2$ ) :  $d_2 = 0,015 \text{ m}$
- Diameter pipa 1” ( $d_i$ ) :  $d_3 = 0,028 \text{ m}$
- Kecepatan air pada pipa 1 :  $v = 00,16 \text{ m/s}$

Dihitung :

*Head* kerugian pada pembesaran penampang

$$h_{lm} = \frac{(v)^2}{(2 \times g)} \times \left( 1 - \left( \frac{d_2}{d_3} \right)^2 \right)^2$$

$$h_{lm} = \frac{(0,16 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)} \times \left( 1 - \left( \frac{0,015 \text{ m}}{0,028 \text{ m}} \right)^2 \right)^2$$

$$h_{lm} = 0,000663 \text{ m}$$

6) Perhitungan kerugian tinggi-tekan akibat penyempitan mendadak (*sudden contraction*) antara pipa 1” dengan pipa 3/4”

Diketahui :

- Diameter pipa 3/4” ( $d_i$ ) :  $d_4 = 0,022 \text{ m}$
- Diameter pipa 1” ( $d_i$ ) :  $d_3 = 0,028 \text{ m}$
- Kecepatan air pada pipa 3/4” :  $v = 0,27 \text{ m/s}$

Dihitung :

- a. Luas penampang pipa 1”

$$A_3 = \frac{1}{4} \times \pi \times d_3^2$$

$$A_3 = \frac{1}{4} \times \pi \times (0,028 \text{ m})^2$$

$$A_3 = 0,00061 \text{ m}^2$$

b. Luas penampang pipa 3/4"

$$A_4 = \frac{1}{4} \times \pi \times d_4^2$$

$$A_4 = \frac{1}{4} \times \pi \times (0,022 \text{ m})^2$$

$$A_4 = 0,00038 \text{ m}^2$$

c. Koefisien penyempitan ( $C_c$ )

$$\frac{A_2}{A_1} = \frac{0,00038 \text{ m}^2}{0,00061 \text{ m}^2}$$

$$\frac{A_2}{A_1} = 0,6$$

Maka dari harga koefisien penyempitan ( $C_c$ ) untuk air telah ditentukan oleh *Weishbach* dengan harga 0,712 (lampiran 3).

d. Head kerugian pada penyempitan 2

$$h_l = \left( \frac{1}{C_c} - 1 \right)^2 \times \left( \frac{(v)^2}{(2 \times g)} \right)$$

$$h_l = \left( \frac{1}{0,712} - 1 \right)^2 \times \left( \frac{(0,27 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)} \right)$$

$$h_l = 0,000607 \text{ m}$$

7) Perhitungan kerugian tinggi-tekan akibat pembesaran mendadak (*sudden expansion*) antara pipa 3/4 dan selang 1"

Diketahui :

- Diameter pipa 3/4"  $d_4 = 0,022 \text{ m}$
- Diameter Selang 1" ( $d_i$ )  $d_5 = 0,0254 \text{ m}$

- Kecepatan air pada selang 1" :  $v = 0,21 \text{ m/s}$

Dihitung :

*Head kerugian pada pembesaran penampang*

$$h_{lm} = \frac{(v)^2}{(2 \times g)} \times \left(1 - \left(\frac{d_4}{d_5}\right)^2\right)^2$$

$$h_{lm} = \frac{(0,21 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)} \times \left(1 - \left(\frac{0,022 \text{ m}}{0,0254 \text{ m}}\right)^2\right)^2$$

$$h_{lm} = 0,000140 \text{ m}$$

#### 8) Perhitungan kerugian belokan pipa *delivery*

Diketahui :

- Tinggi *delivery* :  $z = 1 \text{ m}$
- Panjang *delivery* :  $L = 6,30 \text{ m}$

Dihitung :

- a. Sudut belokan ( $\theta$ )

$$\sin \theta = \frac{z}{L}$$

Maka :

$$\sin \theta = \frac{z}{L}$$

$$\theta = \sin^{-1} \left( \frac{2 \text{ m}}{6,30 \text{ m}} \right)$$

$$\theta = 18,50^\circ$$

#### b. Koefisien kerugian

Berdasarkan sudut belokan di atas dan diketahui permukaan pipa halus maka kerugian gesek ( $f$ ) diketahui dari tabel koefisien kerugian belokan pada (lampiran 3) sehingga diperoleh kerugian gesek:  $f = 0,053$ .

c. Kerugian belokan pada selang 1”

- Kecepatan air pada selang 1” :  $v = 0,21 \text{ m/s}$
- Diameter selang :  $d = 0,0254 \text{ m}$
- Kerugian belokan pipa *delivery* ( $h_l$ )

$$h_{lm} = f \times \frac{L}{d} \times \left( \frac{v^2}{(2 \times g)} \right)$$

$$h_{lm} = 0,053 \times \frac{0,30 \text{ m}}{0,0254 \text{ m}} \times \left( \frac{(0,21 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)} \right)$$

$$h_{lm} = 0,001407 \text{ m}$$

d. Kerugian belokan pada pipa 3/4”

Diketahui:

- Kecepatan air pada Pipa 3/4” :  $v = 0,28 \text{ m/s}$
- Diameter pipa :  $d = 0,022 \text{ m}$
- Kerugian belokan pipa *delivery* ( $h_l$ )

$$h_{lm} = f \times \frac{L}{d} \times \left( \frac{v^2}{(2 \times g)} \right)$$

$$h_{lm} = 0,053 \times \frac{6,30 \text{ m}}{0,022 \text{ m}} \times \left( \frac{(0,28 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)} \right)$$

$$h_{lm} = 0,060 \text{ m}$$

9) Perhitungan *sudden contraction* selang 1 dengan pipa *delivery* 3/4”

Diketahui:

- Diameter selang ( $d_5$ ) :  $d_5 = 0,0254 \text{ m}$
- Diameter pipa *delivery* ( $d_6$ ) :  $d_6 = 3/4'' = 0,022 \text{ m}$
- Kecepatan aliran pada pipa *delivery* :  $v = 0,28 \text{ m/s}$

Dihitung:

- a. Luas penampang pipa 3/4”

$$A_5 = \frac{1}{4} \times \pi \times d_5^2$$

$$A_5 = \frac{1}{4} \times \pi \times (0,0254 \text{ m})^2$$

$$A_5 = 0,0005 \text{ m}^2$$

b. Luas penampang pipa *delivery 3/4"*

$$A_6 = \frac{1}{4} \times \pi \times d_6^2$$

$$A_6 = \frac{1}{4} \times \pi \times (0,022 \text{ m})^2$$

$$A_6 = 0,00038 \text{ m}^2$$

c. Koefisien penyempitan ( $C_c$ )

$$\frac{A_2}{A_1} = \frac{0,00038 \text{ m}^2}{0,0005 \text{ m}^2}$$

$$\frac{A_2}{A_1} = 0,076$$

Maka dari harga koefisien penyempitan ( $C_c$ ) untuk air dapat diketahui dari tabel koefisien kontraksi ( $C_c$ ) dengan harga 0,775.

d. *Head* kerugian pada penyempitan

$$h_{lm} = \left( \frac{1}{C_c} - 1 \right)^2 \times \left( \frac{(v)^2}{(2 \times g)} \right)$$

$$h_{lm} = \left( \frac{1}{0,775} - 1 \right)^2 \times \left( \frac{(0,28 \text{ m/s})^2}{(2 \times 9,81 \text{ m/s}^2)} \right)$$

$$h_{lm} = 0,00033 \text{ m}$$

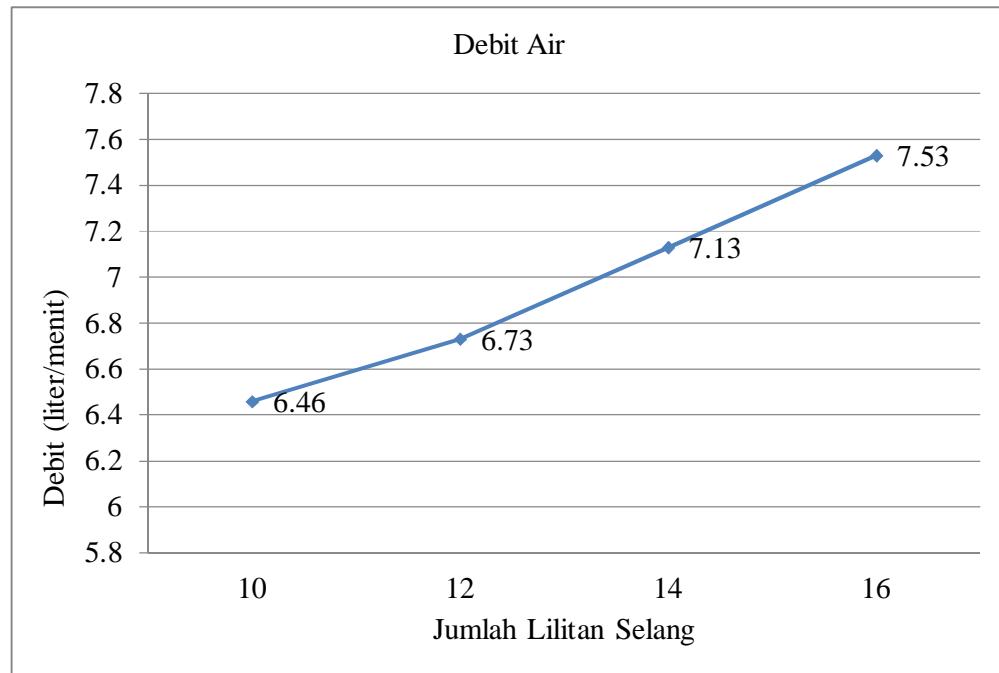
*Head loss minor* pada *sling pump* variasi jumlah lilitan selang plastik dengan kecepatan putar 40 rpm pada kondisi *sling pump* tercelup 80% di dalam air. Dengan menggunakan langkah yang sama seperti di atas, hasil perhitungan untuk jumlah inlet dan kondisi tercelup *sling pump* lainnya disajikan dalam tabel 4.4.

Tabel 4.4. Hasil perhitungan *head loss minor* pada variasi jumlah lilitan selang 10, 12, 14 dan 16 dengan kondisi pencelupan *sling* 80% di dalam air pada kecepatan putar konstan 40 rpm.

Jumlah lilitan	<i>Head loss minor</i> (h) (m)									
	Selang	Belokan siku tekuk panjang	Belokan balik berdekatan	Penyempitan mendadak selang vs Hollow shaft	Pembesaran mendadak hollow shaft vs pipa 1"	Penyempitan mendadak pipa 1" vs pipa 3/4"	Pembesaran Mendadak pipa 3/4" vs Selang 1"	Belokan Pipa delivery Pipa 3/4"	Penyempitan mendadak selang 1" vs pipa 3/4"	$\Sigma$ <i>Head loss minor</i>
10	0,244	0,00489	0,0179	0,00129	0,00663	0,000607	0,000140	0,0825	0,00033	0,3582
12	0,282	0,00565	0,0207	0,00149	0,00748	0,000701	0,000153	0,0893	0,00036	0,4078
14	0,309	0,00619	0,0227	0,00165	0,00839	0,000750	0,000168	0,1005	0,00041	0,4497
16	0,352	0,00704	0,0258	0,00187	0,00935	0,000801	0,000183	0,01078	0,00043	0,5052

#### 4.5. Debit air

Hasil dari penelitian dapat digambarkan dalam grafik debit yang diperoleh berdasarkan variasi jumlah lilitan selang seperti pada gambar 4.2.

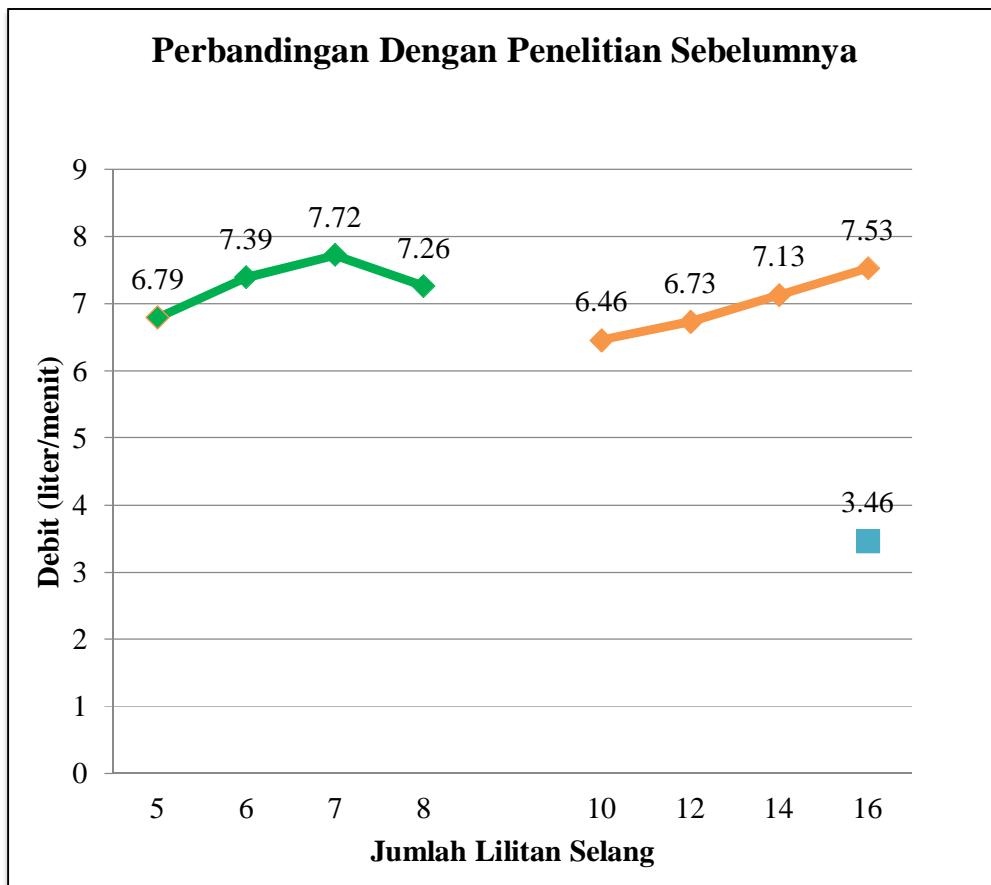


Gambar 4.2. Grafik Pengaruh jumlah lilitan selang terhadap debit air

Berdasarkan Gambar 4.2, menunjukkan bahwa debit air yang dihasilkan dari tiap lilitan selang plastik cenderung meningkat. Hal ini terjadi karena jumlah udara yang tertahan di dalam lilitan selang lebih besar karena udara bersifat kompresibel. Saat corong *sling pump* berputar, air akan balik ke corong inlet air yang masuk melalui corong inlet yang akan ditekan oleh udara dan terkompresi, sehingga air akan terdorong menuju penampung melalui pipa delivery.

Persentase kenaikan pada variasi jumlah lilitan selang pada *sling pump* mencapai nilai terbesar yaitu 5,94% yang terjadi pada lilitan 12 ke 14, serta kenaikan terkecil pada variasi jumlah lilitan selang pada *sling pump* dengan nilai 4,17% pada lilitan 10 ke 12.

#### 4.6. Perbandingan Dengan Penelitian Sebelumnya



Keterangan :

- Syamsudin (2015)
- Waliyadi (2016)
- Penelitian ini

Gambar 4.3. Grafik Perbandingan penilitian sling pump

Berdasarkan Gambar 4.3, *sling pump* dengan ketentuan 1 inlet, 16 lilitan selang, 80% pencelupan, kecepatan konstan 40 rpm dan ketinggian 2 meter, menunjukkan hasil debit yang berbeda. Waliyadi (2016) hanya menghasilkan debit 3,46 liter/menit, sedangkan penelitian yang telah dilakukan peneliti menunjukkan hasil debit 7,53 liter/menit. Perbedaan jumlah debit dikarenakan tidak adanya kebocoran pada *water swivel joint*. Sedangkan penelitian yang

dilakukan Syamsudin (2015) menujukkan hasil yang lebih besar meskipun menggunakan jumlah lilitan yang lebih sedikit dan *water mur* sebagai penghubung *sling pump* ke pipa *delivery* mengalami kebocoran, hal ini dikarenakan motor yang digunakan pada penelitian Syamsudin (2015) merupakan motor 3 fase yang memiliki daya yang lebih besar.