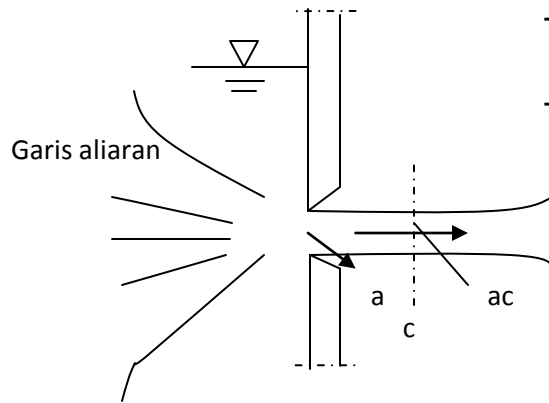


# ALIRAN MELALUI LUBANG (ORIFACE)

## 1. Koefisien Aliran



- Vena kontrakta = kontraksi maksimum pada tampang
- Aliran pada zat cair melalui lubang  
→ kehilangan energi → parameter aliran <<



Koefisien hidraulika

- Pengurangan parameter aliran →
- Koefisien kontraksi
  - Koefisien kecepatan
  - Koefisien debit

- Koefisien kontraksi ( $C_c$ ) =  $\frac{\text{luas} \cdot \text{tampang} \cdot \text{aliran} \cdot \text{pada} \cdot \text{vena} \cdot \text{kontraksi}}{\text{luas} \cdot \text{lubang}}$

$$C_c = \frac{ac}{c} \dots\dots\dots 1$$

$C_c$  tergantung pada  $h$ , bentuk dan ukuran lubang

- Koefisien kecepatan ( $C_v$ ) =  $\frac{\text{kecepatan} \cdot \text{nyata} \cdot \text{pada} \cdot \text{vena} \cdot \text{kontraksi}}{\text{kecepatan} \cdot \text{teoritis}}$

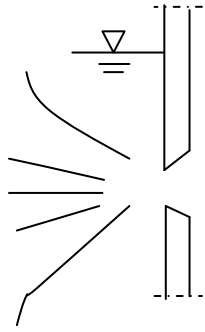
$$C_v = \frac{V_c}{V} \dots\dots\dots 2$$

Kecepatan aliran teoritis,  $V_c = \sqrt{2 \cdot g \cdot h}$

Nilai  $V_c$  tergantung pada bentuk sisi lubang - tajam dan bulat

- Koefisien debit ( $C_d$ ) =  $\frac{\text{debit} \cdot \text{nyata}}{\text{debit} \cdot \text{teoritis}} = \frac{V_c \cdot a \cdot c}{V \cdot a}$

$$C_d = C_v \cdot C_c \dots\dots\dots 3$$

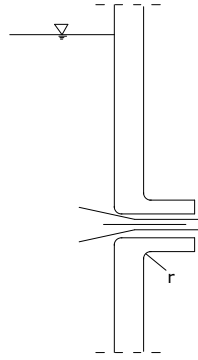


Sharp edge orifice

$$C_c = 0,62$$

$$C_v = 0,98$$

$$C_d = 0,61$$

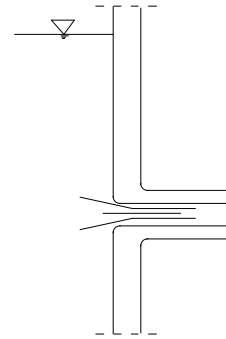


Bell mouthed orifice

$$C_c = 1,0$$

$$C_v = 0,98$$

$$C_d = 0,98$$

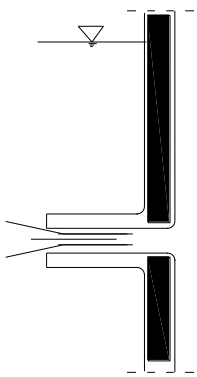


Mouthpiece

$$C_c = 1,0$$

$$C_v = 0,8$$

$$C_d = 0,8$$

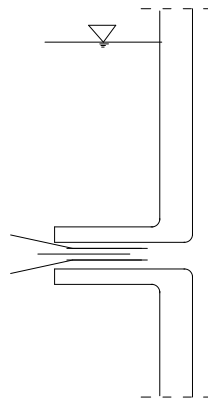


Borda's Mouthpieces

$$C_c = 1,0$$

$$C_v = 0,98$$

$$C_d = 0,98$$

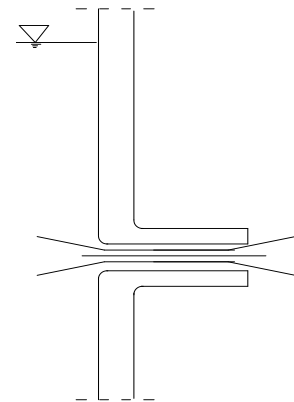


Re-entrant

$$C_c = 1,0$$

$$C_v = 0,75$$

$$C_d = 0,75$$



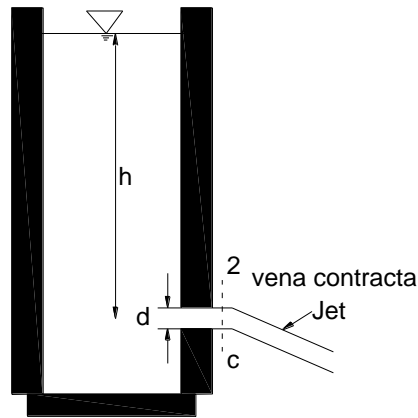
Divergent tube

$C_c, C_v$  &  $C_d$  bervariasi

Terhadap panjang & lengkung

## 2. Small Orifice

Jika head,  $h$  yang menyebabkan aliran melalui lubang berdiameter  $d$  adalah konstan (small orifice:  $h \gg d$ ), maka menurut persamaan Bernoulli:



Luas jet < luas orifice

Persamaan Bernoulli

$$h_1 + \frac{P_1}{\rho \cdot g} + \frac{V_1^2}{2g} = h_2 + \frac{P_2}{2g} + \frac{V_2^2}{2g} + \text{losses} \dots\dots\dots 4$$

$P_1 = P_2 =$  tekanan atmosfer, asumsi  $V_1 = 0$  dan abaikan losses, maka:

$$h + \frac{P_1}{\rho \cdot g} + \frac{0}{2g} = 0 + \frac{P_1}{2g} + \frac{V_2^2}{2g}$$

$$\frac{V_2^2}{2g} = h$$

Kecepatan melalui orifice,  $V_2 = \sqrt{2 \cdot g \cdot h} \dots\dots\dots 5$

Persamaan 5 disebut "Teorema Torricelli" dan kecepatan dikatakan sebagai teoritik

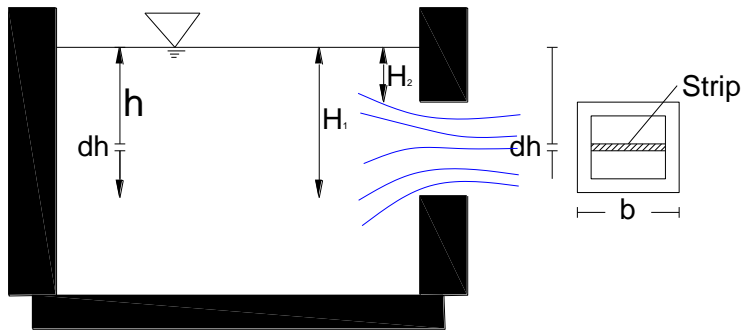
Kecepatan actual =  $C_v \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h}$

Pada bagian vena contracta kecepatan adalah normal bila dibandingkan pada jet, sehingga debit:

$$\begin{aligned} Q &= \text{luas jet} \times \text{Kecepatan jet (pada vena contracta)} \\ &= C_c \cdot a \times C_v \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h} \\ &= C_d \cdot a \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h} \end{aligned}$$

### 3. Large Rectangular Orifice

Kecepatan tampang pada jet tidak selamanya konstant. Jika kita perhatikan luas yang kecil **b.dh** pada kedalaman **h**, maka kecepatan yang melalui penampang ini =  $\sqrt{2 \cdot g \cdot h}$



Debit actual melalui garis/strip

$$Dq = Cd \times \text{Luas strip} \times \text{Kecepatan melalui strip} \\ = Cd \times b \cdot dh \times \sqrt{2 \cdot g \cdot h}$$

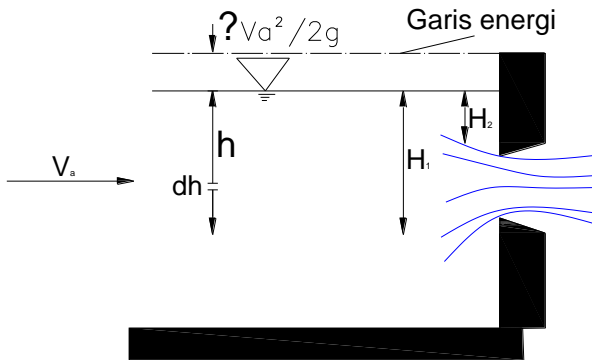
Debit total melalui seluruhampang (h dari H<sub>2</sub> menuju H<sub>1</sub>)

$$Q = \int dq = Cd \cdot b \cdot \sqrt{2g} \cdot \int_{H_2}^{H_1} \sqrt{h} \cdot dh$$

$$Q = \frac{2}{3} Cd \cdot \sqrt{2g} \cdot b \cdot (H_1^{3/2} - H_2^{3/2}) \dots \dots \dots 6$$

Modifikasi persamaan 6

a. Kecepatan pendekatan



Jika Va adalah kecepatan pendekatan maka total head terhadap strip:  $h + \alpha \frac{Va^2}{2g}$ , sehingga kecepatan pada strip adalah  $\sqrt{2 \cdot g \cdot (h + \alpha \frac{Va^2}{2g})}$   
 $\alpha$  = faktor koreksi energy kinetic  
 = koefisien coriolis

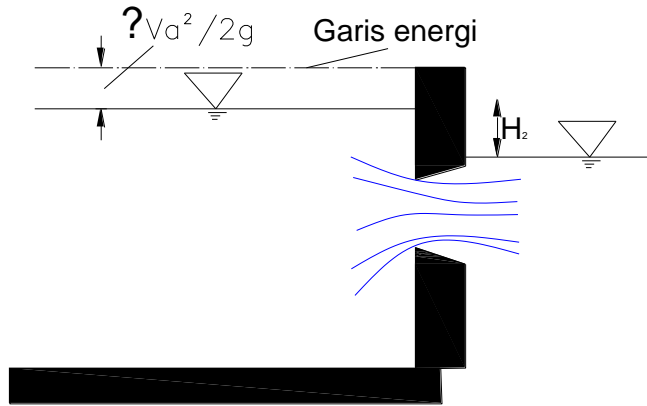
Debit melalui strip :  $Cd \cdot b \cdot h \cdot dh$

$$\sqrt{2 \cdot g \cdot (h + \alpha \frac{Va^2}{2g})}$$

Debit total padaampang

$$Q = \int dq = \frac{2}{3} Cd \cdot \sqrt{2g} \cdot b \cdot \left\{ H_1 - \alpha \cdot \frac{Va^2}{2g} \right\}^{3/2} - \left( H_2 - \alpha \cdot \frac{Va^2}{2g} \right)^{3/2} \dots \dots \dots 7$$

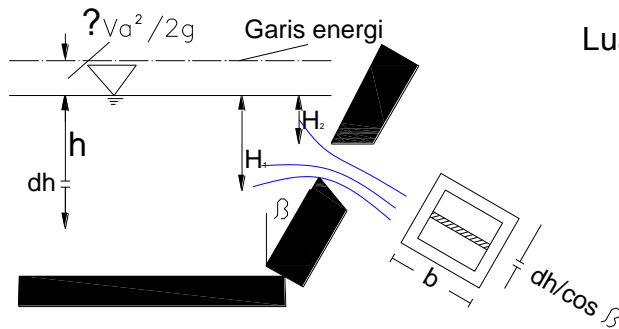
b. Submerged Orifice



Dari persamaan Bernoulli bahwa kecepatan tampang pada jet adalah constant.

$$V = \sqrt{2.g.h} \text{ atau } \sqrt{2.g.(h + \alpha Va^2/2g)} \dots\dots\dots 8$$

c. Dinding sisi tank miring (sudut  $\beta$ )

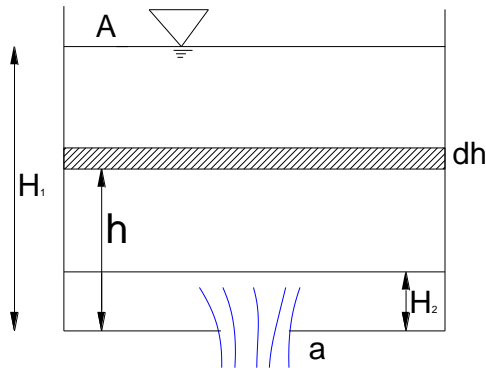


Luas efektif strip =  $b.dh/\cos\beta$

$$\text{Debit: } Q = \int_{H_2}^{H_1} Cd \frac{bdh}{\cos\beta} \sqrt{2g(h + \alpha \frac{Va^2}{2g})}$$

$$\frac{2}{3} Cd \cdot \sqrt{2g} \cdot \frac{b}{\cos\beta} \cdot \left\{ (H_1 + \alpha \frac{Va^2}{2g})^{3/2} - (H_2 + \alpha \frac{Va^2}{2g})^{3/2} \right\} \dots\dots\dots 9$$

## Waktu Pengosongan Tangki



$A$  = luas tampang tangki

$a$  = luas lubang

- Tinjau pias  $dh$  setinggi  $h$  diatas dasar tangki dengan kecepatan:

$$V = C_v \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h}$$

- Debit aliran:

$$Q = C_d \cdot a \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h}$$

Dalam interval waktu  $dt$ , volume zat cair yang keluar tangki :

$$dV = Q \cdot dt$$

$$= C_d \cdot a \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h} \cdot dt$$

Penurunan zat cair sebesar  $dh$ , sehingga volume berkurang menjadi :  $dV = -A \cdot dh$

$$-A \cdot dh = C_d \cdot a \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h} \cdot dt$$

$$dt = - \frac{A}{C_d \cdot a \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h}} \cdot h^{1/2} \cdot dh$$

Waktu yang diperlukan untuk menurunkan zat cair dari  $H_1 \rightarrow H_2$ :

$$t = \int_{H_1}^{H_2} dt = - \frac{A}{C_d \cdot a \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h}} \int_{H_1}^{H_2} h^{-1/2} \cdot dh = - \frac{A}{C_d \cdot a \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h}} [2h^{1/2}]_{H_1}^{H_2}$$

$$t = - \frac{A}{C_d \cdot a \cdot \sqrt{2 \cdot g \cdot h}} (H_2^{1/2} - H_1^{1/2})$$

Jika tangki dikosongkan ( $H_2=0$ ), maka :

$$t = \frac{2A \cdot H_1^{1/2}}{C_d \cdot a \cdot \sqrt{2g}}$$