

## Analisis Aliran di dalam Pipa

Analisis aliran di dalam pipa untuk fluida Newtonian tak mampu mampat (*incompressible*) dilakukan dengan menggunakan persamaan kontinuitas dan persamaan momentum.

$$\frac{\partial \vec{V}}{\partial t} + \vec{V} \cdot \nabla \vec{V} = -\frac{\nabla p}{\rho} + \vec{g} + \nu \nabla^2 \vec{V} \quad \dots\dots(1)$$
$$\nabla \cdot \vec{V} = 0$$

Untuk kondisi *steady state* maka perubahan kecepatan terhadap waktu sama dengan nol sehingga,

$$\frac{\partial \vec{V}}{\partial t} = 0 \quad \text{dan} \quad \vec{g} = -g\vec{k}$$

Maka persamaan (1) menjadi,

$$\frac{\nabla p}{\rho} + g\vec{k} = \nu \nabla^2 \vec{V} \quad \dots\dots(2)$$

Pada aliran berkembang penuh, komponen hanya pada arah aksial sehingga 1 komponen kecepatan menjadi  $\vec{V} = u(r)\vec{i}$

Dari pembahasan mekanika fluida I didapatkan persamaan gerakan fluida, untuk tiga sumbu kordinat kartesian diperoleh persamaan sebagai berikut:

$$\delta F_x = \delta m a_x$$

$$\delta F_y = \delta m a_y$$

$$\delta F_z = \delta m a_z$$

$$\rho g_x + \frac{\partial \sigma_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{yx}}{\partial y} + \frac{\partial \tau_{zx}}{\partial z} = \rho \left( \frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\delta u}{\partial x} + v \frac{\delta u}{\partial y} + w \frac{\delta u}{\partial z} \right) \quad \dots\dots\dots(3)$$

$$\rho g_y + \frac{\partial \sigma_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{yy}}{\partial y} + \frac{\partial \tau_{zy}}{\partial z} = \rho \left( \frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\delta v}{\partial x} + v \frac{\delta v}{\partial y} + w \frac{\delta v}{\partial z} \right) \quad \dots\dots\dots(4)$$

$$\rho g_z + \frac{\partial \sigma_{xz}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{yz}}{\partial y} + \frac{\partial \tau_{zz}}{\partial z} = \rho \left( \frac{\partial w}{\partial t} + u \frac{\delta w}{\partial x} + v \frac{\delta w}{\partial y} + w \frac{\delta w}{\partial z} \right) \quad \dots\dots\dots(5)$$

Tegangan pada persamaan (3,4,5) dinyatakan dalam bentuk medan kecepatan dan tegangan, sehingga untuk koordinat kartesian tegangan dinyatakan dengan persamaan (6) sampai dengan persamaan (11).

$$\sigma_{xx} = -p - \frac{2}{3}\mu\nabla\cdot\vec{V} + 2\mu\frac{\partial u}{\partial x} \quad \dots\dots(6)$$

$$\sigma_{yy} = -p - \frac{2}{3}\mu\nabla\cdot\vec{V} + 2\mu\frac{\partial v}{\partial y} \quad \dots\dots(7)$$

$$\sigma_{zz} = -p - \frac{2}{3}\mu\nabla\cdot\vec{V} + 2\mu\frac{\partial w}{\partial z} \quad \dots\dots(8)$$

$$\tau_{xy} = \tau_{yx} = \mu\left(\frac{\partial v}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial y}\right) \quad \dots\dots(9)$$

$$\tau_{xz} = \tau_{zx} = \mu\left(\frac{\partial w}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial z}\right) \quad \dots\dots(10)$$

$$\tau_{yz} = \tau_{zy} = \mu\left(\frac{\partial w}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial z}\right) \quad \dots\dots(11)$$

Untuk aliran fluida *incompressible* dengan kondisi viskositas konstan, persamaan Navier-Stoke dapat ditulis menjadi:

$$\rho \left( \frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} \right) = - \frac{\partial p}{\partial x} + \rho g_x + \mu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right) \quad \dots\dots(12)$$

$$\rho \left( \frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} \right) = - \frac{\partial p}{\partial y} + \rho g_y + \mu \left( \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial z^2} \right) \quad \dots\dots(13)$$

$$\rho \left( \frac{\partial w}{\partial t} + u \frac{\partial w}{\partial x} + v \frac{\partial w}{\partial y} + w \frac{\partial w}{\partial z} \right) = - \frac{\partial p}{\partial z} + \rho g_z + \mu \left( \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 w}{\partial z^2} \right) \quad \dots\dots(14)$$

Secara sederhana persamaan Navier-Stoke pada kondisi *steady state* dapat dituliskan dalam bentuk,

$$\nabla \cdot \vec{V} = 0$$

$$\nabla p + \rho g \vec{k} = \mu \nabla^2 \vec{V} \quad \dots\dots(15)$$

## Penurunan Tekanan

Aliran fluida viskos *incompressible* mengakibatkan penurunan tekanan pada aliran. Penurunan tekanan ( $\Delta p$ ) pada pipa horizontal merupakan fungsi dari kecepatan rata-rata ( $V$ ), panjang pipa ( $l$ ), diameter pipa ( $D$ ) dan viskositas ( $\mu$ ) dan dinyatakan dengan menggunakan persamaan (16)

$$\Delta p = F(V, l, D, \mu) \quad \dots\dots(16)$$

$$\frac{D\Delta p}{\mu V} = \phi\left(\frac{l}{D}\right)$$

$$\frac{D\Delta p}{\mu V} = \frac{Cl}{D}$$

$$\frac{\Delta p}{l} = \frac{C\mu V}{D^2} \quad \dots\dots(17)$$

$$V = \frac{\Delta p D^2}{C\mu l}$$

$$Q = AV = \frac{\pi}{4} \frac{\Delta p D^4}{C\mu l} \quad \dots\dots(18) \quad 5$$

$C = \text{konstanta}$

Untuk pipa bulat dimana diketahui konstan  $C = 32$  , maka persamaan (17) menjadi,

$$\Delta p = \frac{32\mu l V}{D^2} \quad \dots\dots(19)$$

$$V_{\text{avg}} = \frac{Q}{A} = \frac{Q}{\frac{\pi}{4} D^2} = \frac{\Delta p D^2}{32\mu l} \quad \dots\dots(20)$$

Untuk pipa bulat

$$\Delta p = \frac{32\mu l V}{D^2}$$

$$\frac{\Delta p}{\frac{1}{2} \rho V^2} = \frac{32\mu l V / D^2}{\frac{1}{2} \rho V^2} = 64 \frac{\mu}{\rho V D} \frac{l}{D} = \frac{64}{\text{Re } D} \frac{l}{D}$$

Penurunan tekanan dicari dengan menggunakan persamaan (21)

$$\Delta p = f \frac{l}{D} \frac{\rho V^2}{2} \quad \dots\dots(21)$$

Persamaan (21) dapat dituliskan menjadi

$$f = \frac{\Delta p \frac{D}{l}}{\frac{\rho V^2}{2}} \quad \text{.....(22)}$$

f : adalah faktor gesekan

$$f = \frac{64}{\text{Re}} = \frac{8\tau_w}{\rho V^2} \quad \text{.....(23)}$$

Untuk aliran laminar faktor gesekan (f) sama adalah

$$f = \frac{64}{\text{Re}} \quad \text{.....(24)}$$

Hubungan penurunan tekanan dan tegangan geser

$$\Delta p = \frac{4\tau_w}{D} \quad \text{.....(25)}$$

Contoh :

Fluid mengalir pada sebuah pipa horizontal memiliki diameter 3 inchi seperti pada Gambar 1. Laju aliran ditentukan dengan cara mengukur tekanan dua titik pada pipa tersebut dengan jarak antar titik 6 feet, Jika laju aliran  $0.5 \text{ ft}^3/\text{s}$  dan temperatur fluida  $T = 100^\circ\text{F}$  Tentukan,

- (a) Penurunan tekanan
- (b) Rezim aliran
- (c) Tegangan geser
- (d) Gaya akibat tekanan
- (e) Gaya akibat viskositas

Diketahui :

$$D = 3 \text{ inchi} = 0,25 \text{ feet}$$

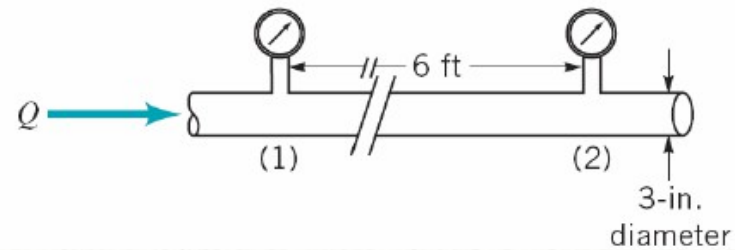
$$1 \text{ feet} = 12 \text{ inchi}$$

$$T = 100^\circ\text{F}$$

$$Q = 0,5 \text{ ft}^3/\text{s}$$

$$l = 6 \text{ feet}$$

Ditanya :  $\Delta p$  ,  $Re$  ,  $\tau_w$  ,  $F_p$  , dan  $F_v$



Gambar 1. Pipa saluran (munson dkk,2002)

Tabel 1. Viskositas fluida (munson dkk,2002)

$T$ (°F)	$\rho$ (slugs/ft <sup>3</sup> )	$\mu$ (lb · s/ft <sup>2</sup> )
60	2.07	$4.0 \times 10^{-2}$
80	2.06	$1.9 \times 10^{-2}$
100	2.05	$3.8 \times 10^{-3}$
120	2.04	$4.4 \times 10^{-4}$
140	2.03	$9.2 \times 10^{-5}$
160	2.02	$2.3 \times 10^{-5}$

## Penyelesaian:

(a) Penurunan tekanan

$$Q = \frac{\pi \Delta p D^4}{128 \mu l}$$

$$\Delta p = \frac{128 \mu l Q}{\pi D^4}$$

Dari tabel 1, pada temperatur 100°F diperoleh viskositas,  $\mu = 3,8 \times 10^{-3} \text{ lb. s/ft}^2$

$$\Delta p = \frac{(128)(3,8 \times 10^{-3})(6)(0,5)}{\pi (0,25)^4}$$

$$\Delta p = 119 \text{ lb/ft}^2$$

(b) Rezim aliran

$$R_e = \frac{\rho VD}{\mu}$$

Dari tabel 1, pada temperatur 100°F diperoleh masa jenis ,  $\rho = 2,05$  slugs/ft<sup>3</sup>

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

$$V = \frac{0,5}{\frac{\pi}{4}(0,25)^2}$$

$$V = 10,2 \text{ ft/s}$$

$$R_e = \frac{(2,05)(10,2)(0,25)}{3,8 \times 10^{-3}}$$

$$R_e = 1375 \quad (R_e < 2300)$$

Aliran laminar

$$f = \frac{64}{Re}$$

(c) Tegangan geser

$$\tau_w = \frac{\Delta p D}{4l}$$

$$\tau_w = \frac{(119)(0,25)}{(4)(6)}$$

$$\tau_w = 1,24 \text{ lb/ft}^2$$

(d) Gaya akibat tekanan

$$F_p = \frac{\pi D^2}{4} \Delta p$$

$$F_p = \frac{\pi(0,25)^2}{4} (119)$$

$$F_p = 5,84 \text{ lb}$$

(e) Gaya akibat viskositas

$$F_v = 2\pi \frac{D}{2} l \tau_w$$

$$F_v = (2)\pi \frac{0,25}{2} (6)(1,24)$$

$$F_v = 5,84 \text{ lb}$$

