

# Escoamento em condutos parcialmente cheios. Algumas demonstrações.

Eng<sup>o</sup> Luiz Camargo

- A vazão máxima ocorre para  $h/D = 0,94$ .
- A vazão sob  $h/D = 1$  é 0,93 vezes a vazão máxima, onde  $h/D = 0,94$ .
- A vazão para  $h/D = 0,82$  é igual à vazão para  $h/D = 1$ .
- Portanto no cálculo de  $\theta$  poderá haver duas soluções e, por conseguinte, dois valores para  $h/D$ .
- Valores de  $\theta$  que conduzem à solução única, limitam-se, portanto, a  $\theta < 4,53$  radianos, isto é,  $h/D < 0,82$ .

A eq. (1) é a equação de Manning em unidades SI. Levando as eqs. (2) e (3) na eq. (1) encontra-se a eq. (6). Com  $Q=AV$  encontra-se a eq. (10). As eqs. (6) e (10) abaixo, deduzidas a partir da equação de Manning, mostram que para  $n$ ,  $D$  e  $I$  constantes, a vazão e a velocidade só dependem do ângulo  $\theta$  e, portanto, de  $h/D$ , sendo  $I$  a declividade,  $R_h$  o raio hidráulico,  $A$  a área molhada e  $n$  o coeficiente de rugosidade de Manning.

Derivando as equações (6) e (10) em relação a  $\theta$  e igualando a zero, chega-se a:

$Q = Q_{max}$ , quando  $\theta = 5,278197$  radianos ( $\theta = 302,5^\circ$ ), que corresponde a  $h/D = 0,94$ .

$V = V_{max}$ , quando  $\theta = 4,493409$  radianos ( $\theta = 257^\circ$ ), que corresponde a  $h/D = 0,81$ .

$$Q = \frac{A}{n} \cdot R_h^{2/3} \cdot I^{1/2} \quad (1)$$

$$V = \frac{1}{n} \cdot R_h^{2/3} \cdot I^{1/2} \quad (1a)$$

$$A = \frac{D^2}{8} (\theta - \text{sen}\theta) \quad (2)$$

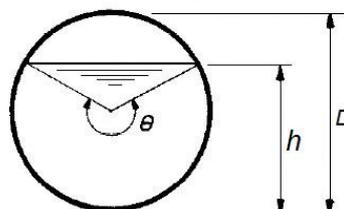
$$R_h = \frac{D}{4} \cdot \frac{(\theta - \text{sen}\theta)}{\theta} \quad (3)$$

$$\theta = 2 \cdot \cos^{-1} \left( 1 - \frac{2h}{D} \right) \quad (4)$$

$$Q = \frac{1}{n} \cdot \left( \frac{D^8}{2^{13}} \right)^{1/3} \cdot \left[ \frac{(\theta - \text{sen}\theta)^5}{\theta^2} \right]^{1/3} \cdot I^{1/2} \quad (6)$$

$$V = \frac{1}{n} \cdot \left( \frac{D}{4} \right)^{2/3} \cdot \left[ \frac{\theta - \text{sen}\theta}{\theta} \right]^{2/3} \cdot I^{1/2} \quad (10)$$

$$h/D = \frac{1}{2} \left[ 1 - \cos \left( \frac{\theta}{2} \right) \right] \quad (13)$$



Conduto de seção circular parcialmente cheio.

# 1) A vazão máxima ocorre quando $h/D = 0,94$ .

Derivando a eq. (6), de Manning, em relação a  $\theta$  e igualando a zero, chega-se a  $Q = Q_{max}$ . Daí chega-se a  $\theta$ , e daí a  $h/D$ .

$$Q = \frac{1}{n} \cdot \left( \frac{D^8}{2^{13}} \right)^{1/3} \cdot \left[ \frac{(\theta - \text{sen}\theta)^5}{\theta^2} \right]^{1/3} \cdot I^{1/2}$$

$$\frac{dQ}{d\theta} = \left( \frac{I}{n^2} \right)^{1/2} \left( \frac{D^8}{2^{13}} \right)^{1/3} \cdot \frac{d}{d\theta} \left[ \frac{(\theta - \text{sen}\theta)^5}{\theta^2} \right]^{1/3} = 0$$

Pelo Wolfram-Alpha obtém-se:

$$\frac{dQ}{d\theta} = \left( \frac{I}{n^2} \right)^{1/2} \left( \frac{D^8}{2^{13}} \right)^{1/3} \cdot \left[ - \frac{(\theta - \text{sen}\theta)^4 \cdot (-3\theta - 2\text{sen}\theta + 5\theta \cos\theta)}{3\theta^3 \left( \frac{(\theta - \text{sen}\theta)^5}{\theta^2} \right)^{2/3}} \right] = 0$$

$$(\theta - \text{sen}\theta)^4 \cdot (-3\theta - 2\text{sen}\theta + 5\theta \cos\theta) = 0$$

$$5\theta \cos\theta - 2\text{sen}\theta - 3\theta = 0$$

Resolvendo pelo aplicativo Mathematica ou pelo método iterativo de Newton obtém-se:

$\theta = 5,278197$  radianos (é o ângulo que substituído na eq. (6) dará a vazão máxima no conduto).

Da eq. (13) vem:

$$h/D = \frac{1}{2} \left[ 1 - \cos\left( \frac{5,278197}{2} \right) \right]$$

$h/D = 0,938 \cong 0,94$
--------------------------

⇒ Portanto a vazão máxima ocorre quando  $h/D \cong 0,94$ .

c.q.d.

Nota: fazendo os mesmos cálculos com a equação de Chezy, encontra-se  $\theta = 5,3784$  radianos, o que dá  $h/D = 0,95$ .

# 1a) A vazão máxima ocorre quando $h/D = 0,94$ (outra demonstração).

Da eq. (1), de Manning, sendo  $n$  e  $I$  constantes,  $Q$  é máximo quando  $AR_h^{2/3}$  for máximo.

Portanto derivando-se  $AR_h^{2/3}$  em relação a  $\theta$  e igualando a zero, chega-se a  $Q = Q_{max}$ , daí chega-se a  $\theta$  e daí a  $h/D$ .

$$\frac{d}{d\theta}(AR_h^{2/3}) = 0$$

Pelo Wolfram-Alpha obtém-se:

$$R_h^{2/3} \cdot \frac{dA}{d\theta} + \frac{2}{3} \cdot \frac{A}{R_h^{1/3}} \cdot \frac{dR_h}{d\theta} = 0$$

Como:

$$A = \frac{D^2}{8}(\theta - \text{sen}\theta) \quad (\text{eq. 2})$$

$$R_h = \frac{D}{4} \cdot \frac{(\theta - \text{sen}\theta)}{\theta} \quad (\text{eq. 3})$$

Pelo Wolfram-Alpha tem-se:

$$\frac{dA}{d\theta} = \frac{D^2}{8}(1 - \cos\theta)$$

$$\frac{dR_h}{d\theta} = \frac{D}{4} \cdot \frac{(\text{sen}\theta - \theta \cos\theta)}{\theta^2}$$

Substituindo valores, vem:

$$\left[ \frac{D}{4} \cdot \frac{(\theta - \text{sen}\theta)}{\theta} \right]^{2/3} \cdot \left[ \frac{D^2}{8}(1 - \cos\theta) \right] + \frac{2}{3} \cdot \left[ \frac{D^2}{8}(\theta - \text{sen}\theta) \right] \cdot \left[ \frac{D}{4} \cdot \frac{(\text{sen}\theta - \theta \cos\theta)}{\theta^2} \right] = 0$$

$$(\theta - \text{sen}\theta) \cdot (1 - \cos\theta) + \frac{2}{3} \cdot (\theta - \text{sen}\theta) \cdot \left[ \frac{(\text{sen}\theta - \theta \cos\theta)}{\theta} \right] = 0$$

Resolvendo pelo aplicativo Mathematica ou pelo método iterativo de Newton obtém-se:

$\theta = 5,278107$  radianos (é o ângulo que substituído na eq. (6) dará a vazão máxima no conduto).

Da eq. (13) vem:

$$h/D = \frac{1}{2} \left[ 1 - \cos\left(\frac{5,278107}{2}\right) \right]$$

$h/D = 0,938 \cong 0,94$

⇒ Portanto a vazão máxima ocorre quando  $h/D \cong 0,94$ .

c.q.d.

## 1b) A vazão máxima ocorre quando $h/D = 0,94$ (mais uma demonstração).

Da eq. (1), de Manning, com  $R_h = A/P$ , sendo  $P$  o perímetro molhado, tem-se:

$$Q = \frac{1}{n} \cdot A^{5/3} \cdot P^{-2/3} \cdot I^{1/2}$$

Do cálculo diferencial,  $Q$  máx. ocorre quando  $dQ/d\theta = 0$ . Sendo  $n$  e  $I$  constantes, esta condição implica em que:

$$\frac{d}{d\theta} (A^{5/3} \cdot P^{-2/3}) = 0$$

Pelo Wolfram-Alpha obtém-se:

$$5P \cdot \frac{dA}{d\theta} - 2A \cdot \frac{dP}{d\theta} = 0$$

Como:

$$A = \frac{D^2}{8} (\theta - \text{sen}\theta)$$

$$P = \frac{D}{2} \theta$$

Pelo Wolfram-Alpha tem-se:

$$\frac{dA}{d\theta} = \frac{D^2}{8} (1 - \cos\theta)$$

$$\frac{dP}{d\theta} = \frac{D}{2}$$

Substituindo valores, e simplificando com o Wolfram-Alpha vem:

$$5 \frac{D}{4} \theta \cdot \frac{D^2}{8} (1 - \cos\theta) - 2 \frac{D^2}{8} (\theta - \text{sen}\theta) \cdot \frac{D}{2} = 0$$

$$3\theta - 5\theta \cos\theta + 2\text{sen}\theta = 0$$

Resolvendo com o aplicativo Mathematica ou pelo método iterativo de Newton obtém-se:

$\theta = 5,278107$  radianos (é o ângulo que substituído na eq. (6) dará a vazão máxima no conduto).

Da eq. (13) vem:

$$h/D = \frac{1}{2} \left[ 1 - \cos\left(\frac{5,278107}{2}\right) \right]$$

$h/D = 0,938 \cong 0,94$

⇒ Portanto a vazão máxima ocorre quando  $h/D \cong 0,94$ .

c.q.d.

## 2) A velocidade máxima ocorre quando $h/D = 0,81$ .

Derivando a eq. (10) em relação a  $\theta$  e igualando a zero, chega-se a  $V = V_{max}$ .

$$V = \frac{1}{n} \cdot \left(\frac{D}{4}\right)^{2/3} \cdot \left[\frac{\theta - \text{sen}\theta}{\theta}\right]^{2/3} \cdot I^{1/2}$$

$$\frac{dV}{d\theta} = \left(\frac{I}{n^2}\right)^{1/2} \cdot \left(\frac{D}{4}\right)^{2/3} \cdot \frac{d}{d\theta} \left[\frac{\theta - \text{sen}\theta}{\theta}\right]^{2/3} = 0$$

Pelo Wolfram-Alpha obtém-se:

$$\left(\frac{I}{n^2}\right)^{1/2} \cdot \left(\frac{D}{4}\right)^{2/3} \cdot \frac{2 \cdot \left(\frac{1 - \cos\theta}{\theta} - \frac{\theta - \sin\theta}{\theta^2}\right)}{3 \cdot \left(\frac{\theta - \text{sen}\theta}{\theta}\right)^{1/3}} = 0$$

$$\frac{1 - \cos\theta}{\theta} - \frac{\theta - \sin\theta}{\theta^2} = 0$$

Resolvendo pelo método iterativo de Newton-Raphson ou pelo aplicativo Wolfram-Alpha obtém-se:

$\theta = 4,493409$  radianos (é o ângulo que substituído na eq. (10) dará a velocidade máxima no conduto).

Da eq. (13) vem:

$$h/D = \frac{1}{2} \left[ 1 - \cos\left(\frac{4,493409}{2}\right) \right]$$

$h/D = 0,813 \cong 0,81$
--------------------------

$\Rightarrow$  Portanto a velocidade máxima ocorre quando  $h/D \cong 0,81$ .

c.q.d.

### 3) A vazão para $h/D = 0,82$ é a mesma para $h/D = 1$ .

- Se  $h/D = 0,82$  então da eq. (4) tem-se:

$$\theta = 2 \cdot \cos^{-1}(1 - 2 \times 0,82) = 4,530589185 \text{ rad.}$$

- Se  $h/D = 1$  então da eq. (4) tem-se:

$$\theta = 2 \cdot \cos^{-1}(1 - 2 \times 1) = 2\pi \text{ rad.}$$

- Se a vazão para  $h/D = 0,82$  é a mesma para  $h/D = 1$ , então da eq. (6) tem-se:

**a) Para  $h/D = 0,82$ , isto é,  $\theta = 4,530589185$  radianos:**

$$\left[ \frac{(\theta - \text{sen}\theta)^5}{\theta^2} \right]^{1/3} = \left[ \frac{(4,530589185 - \text{sen}4,530589185)^5}{4,530589185^2} \right]^{1/3} = \left[ \frac{(4,530589185 + 0,983519882)^5}{20,52623836} \right]^{1/3}$$

$$\left[ \frac{(\theta - \text{sen}\theta)^5}{\theta^2} \right]^{1/3} = [248,351846]^{1/3} = 6,28573109$$

**b) Para  $h/D = 1$ , isto é,  $\theta = 2\pi$  radianos:**

$$\left[ \frac{(\theta - \text{sen}\theta)^5}{\theta^2} \right]^{1/3} = \left[ \frac{(2\pi - \text{sen}(2\pi))^5}{(2\pi)^2} \right]^{1/3} = [(2\pi)^3]^{1/3} = 2\pi$$

$$\left[ \frac{(\theta - \text{sen}\theta)^5}{\theta^2} \right]^{1/3} = 6,28318531$$

$6,28573109 \cong 6,28318531$
-------------------------------

$\Rightarrow$  Portanto, a vazão para  $h/D = 0.82$  é aproximadamente a mesma para  $h/D = 1$ .

c.q.d.

**3a) A vazão para  $h/D = 0,82$  é a mesma para  $h/D = 1$  (outra demonstração).**

Considerando a eq. (1) de Manning:

$$Q = \frac{A}{n} \cdot R_h^{2/3} \cdot I^{1/2}$$

Considerando diferentes valores de  $h/D$  porém com a mesma vazão, então, se  $n$  e  $I$  são constantes, tem-se:

$$A_1 \cdot R_{h1}^{2/3} = A_2 \cdot R_{h2}^{2/3}$$

onde:

$$A = \frac{D^2}{8} (\theta - \text{sen}\theta)$$

$$R_h = \frac{D}{4} \cdot \frac{(\theta - \text{sen}\theta)}{\theta}$$

Sendo que, de um lado, com  $h/D = 0,82$ , o ângulo central é  $\theta$ . E do outro, com  $h/D = 1$ , o ângulo é  $2\pi$ .

Substituindo valores:

$$\frac{D^2}{8} (\theta - \text{sen}\theta) \cdot \left[ \frac{D}{4} \cdot \frac{(\theta - \text{sen}\theta)}{\theta} \right]^{2/3} = \frac{D^2}{8} (2\pi - \text{sen}2\pi) \cdot \left[ \frac{D}{4} \cdot \frac{(2\pi - \text{sen}2\pi)}{2\pi} \right]^{2/3}$$

$$(\theta - \text{sen}\theta) \cdot \left[ \frac{(\theta - \text{sen}\theta)}{\theta} \right]^{2/3} = (2\pi - \text{sen}2\pi) \cdot \left[ \frac{(2\pi - \text{sen}2\pi)}{2\pi} \right]^{2/3}$$

$$(\theta - \text{sen}\theta) \cdot \left[ \frac{(\theta - \text{sen}\theta)}{\theta} \right]^{2/3} = 2\pi$$

Resolvendo pelo aplicativo Wolfram-Alpha obtém-se:

$$\theta = 4,528660945... \text{ rad.}$$

Da eq. (13) vem:

$$h/D = \frac{1}{2} \left[ 1 - \cos\left(\frac{4,528660945}{2}\right) \right]$$

$h/D = 0,8196 \cong 0,82$
---------------------------

**$\Rightarrow$  Portanto, a vazão para  $h/D = 0.82$  é aproximadamente a mesma para  $h/D = 1$ .**

c.q.d.

#### 4) A vazão sob $h/D = 1$ é **0,93** vezes a vazão máxima.

A vazão máxima ocorre quando  $h/D = 0,94$  (demonstrado acima).

a) Para  $h/D = 0,94$ , da eq. (4) tem-se:

$$\theta = 2 \cdot \cos^{-1}\left(1 - \frac{2h}{D}\right) = 2 \cdot \cos^{-1}(1 - 2 \times 0,94) = 5,293317055 \text{ rad.}$$

Da eq. (6) tem-se:

$$\left[\frac{(\theta - \operatorname{sen}\theta)^5}{\theta^2}\right]^{1/3} = \left[\frac{(5,293317055 - \operatorname{sen}5,293317055)^5}{5,293317055^2}\right]^{1/3} = \left[\frac{(5,293317055 + 0,835953682)^5}{28,01920544}\right]^{1/3}$$

$$\left[\frac{(\theta - \operatorname{sen}\theta)^5}{\theta^2}\right]^{1/3} = [308,736666]^{1/3} = 6,75869326$$

b) Para  $h/D = 1$ , já calculado acima com as eqs. (4) e (6), tem-se:

$$\left[\frac{(\theta - \operatorname{sen}\theta)^5}{\theta^2}\right]^{1/3} = 6,28318531$$

$6,28318531/6,75869326 = 0,9296$
----------------------------------

⇒ Portanto, a vazão sob  $h/D = 1$  é aproximadamente **0,93** vezes a vazão máxima.

c.q.d.