

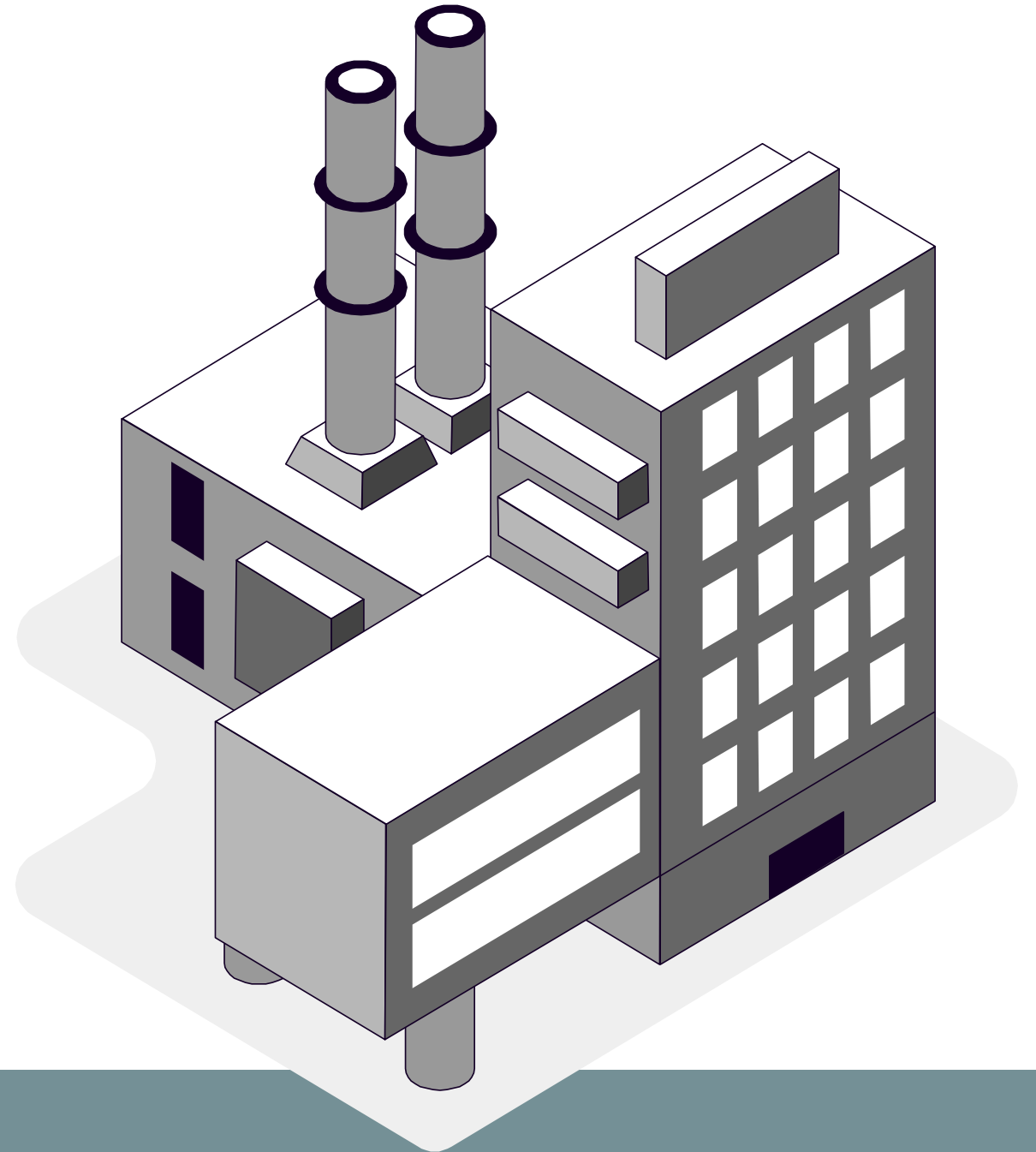
OPERAÇÕES UNITÁRIAS I

PROFª KASSIA G SANTOS

2020/1- CURSO REMOTO

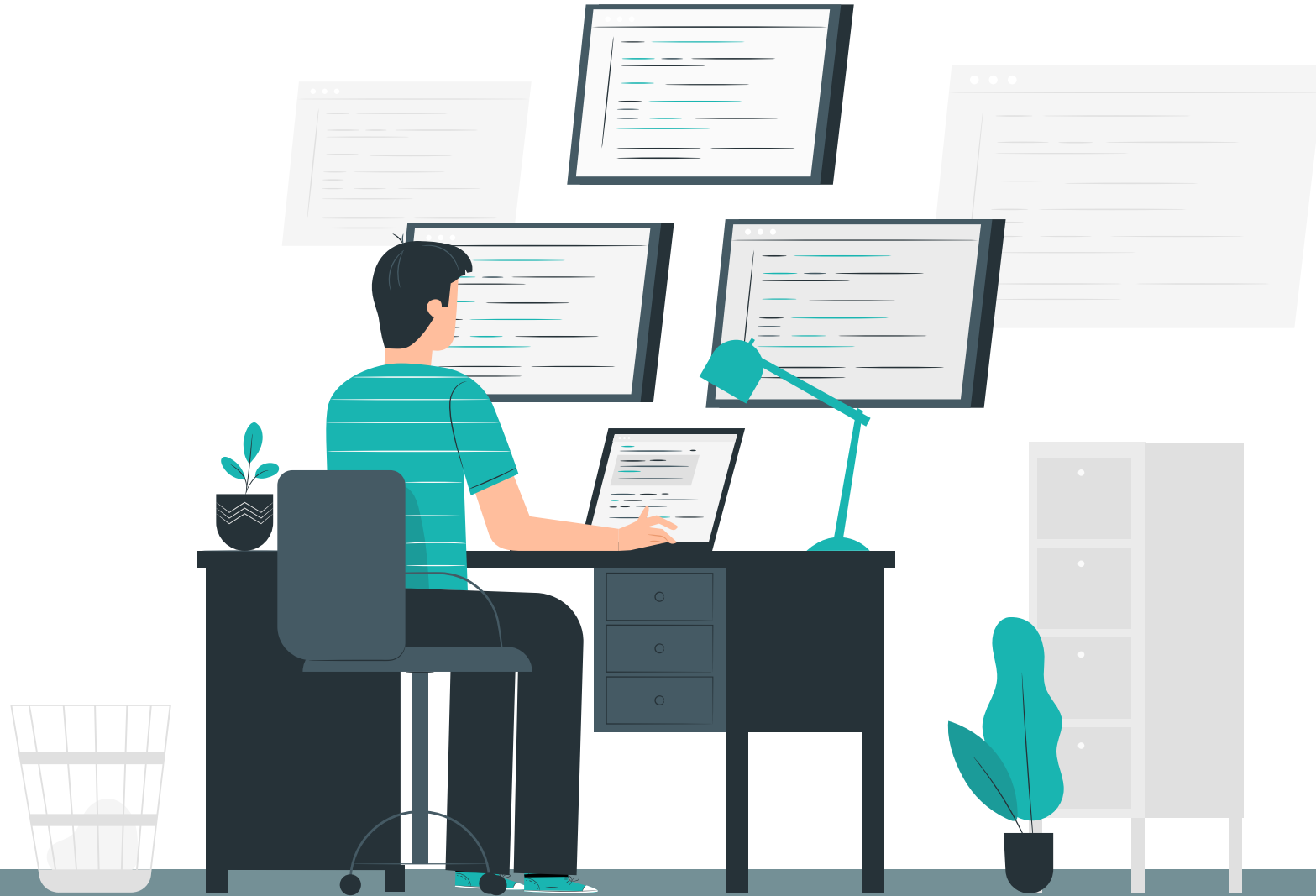
DEPARTAMENTO DE ENGENHARIA QUÍMICA

UFTM

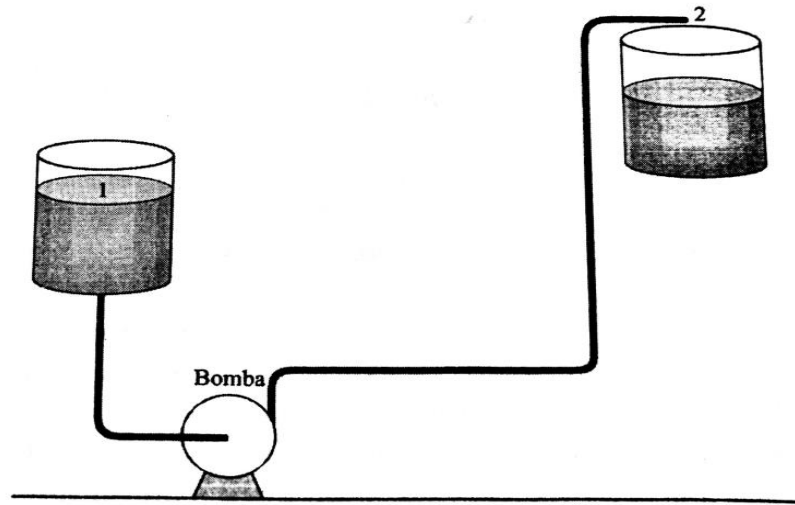


AULA 4

1.4 Perda de Carga Distribuída e Localizada (Com Exercícios)



Sistemas Fluidomecânicos



Do **balanço de energia** mecânica aplicado no **transporte** de fluidos incompressíveis, tem-se:

$$\underbrace{\frac{\Delta \bar{v}^2}{2}}_{\text{velocidade média do fluido}} + \underbrace{g \cdot \Delta z}_{\text{diferença de altura}} + \underbrace{\frac{\Delta P}{\rho}}_{\text{diferença de pressão}} + \underbrace{w}_{\text{perda de energia mecânica por unidade de massa}} = \underbrace{W_e}_{\text{trabalho por unidade de massa no eixo}} \quad (1)$$

% g →

$$\underbrace{\frac{\Delta \bar{v}^2}{2g}}_{\text{Altura (ou carga) de velocidade}} + \underbrace{\Delta z}_{\text{Altura (ou carga) de posição}} + \underbrace{\frac{\Delta P}{\rho \cdot g}}_{\text{Altura (ou carga) de pressão}} + \underbrace{H_c}_{\text{Perda de carga por atrito}} = \underbrace{\frac{W_e}{g}}_{\text{Altura (ou carga) a ser fornecida pela bomba}} \quad (2)$$

$$\left(\frac{P_2}{\rho \cdot g} + \frac{\bar{v}_2^2}{2g} + z_2 \right) - \left(\frac{P_1}{\rho \cdot g} + \frac{\bar{v}_1^2}{2g} + z_1 \right) + H_c = \frac{W_e}{g} \quad (3)$$

- ❑ É importante definir **as alturas** (cargas) na **SUCÇÃO** e na **DESCARGA** de uma bomba.

Neste sentido,

- ❑ A **altura** (carga) de **SUCÇÃO** (ponto **1**) é dada pela Eq. (4):

$$H_1 \text{ ou } H_s = \frac{P_1}{\rho \cdot g} + \frac{\bar{v}_1^2}{2g} + z_1 \quad (4)$$

- ❑ A **altura** (carga) de **DESCARGA** (ponto **2**) é dada pela Eq. (5):

$$H_2 \text{ ou } H_d = \frac{P_2}{\rho \cdot g} + \frac{\bar{v}_2^2}{2g} + z_2 \quad (5)$$

Portanto,

Do **balanço de energia** mecânica **ENTRE** os pontos de **sucção** e **recalque** do sistema em questão:

$$-\underbrace{\left(\frac{P_1}{\rho \cdot g} + \frac{v_1^2}{2g} + z_1 \right)}_{H_S} + \underbrace{\left(\frac{P_2}{\rho \cdot g} + \frac{v_2^2}{2g} + z_2 \right)}_{H_D} + \underbrace{H_C}_{\text{atrito}} = H_B \quad (6)$$

Logo,

□ A **altura manométrica total** (altura de **projeto** ou **carga total**) é dada por:

$$H_B = \frac{W_e}{g} = (H_D - H_S) + H_C \quad (7)$$

A altura de projeto da bomba (H_B) é o trabalho que deve ser **fornecido** pela bomba ao fluido para obter-se a vazão de projeto.

$$H_C = \sum H_{CD} + \sum H_{CL}$$

Perda de Carga

Distribuída



Tubulações

Localizada



Acessórios, válvulas, equipamentos

Perda de Carga Distribuída

$$H_{CD} = f \left(\frac{L}{D} \right) \frac{v^2}{2g} = - \frac{\Delta \varphi}{\rho g}$$

Regime Laminar
Re < 2000

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

$$f = f(Re)$$

Regime Transição
2000 < Re < 4000

$$\frac{1}{f^{0,5}} = -2 \log \left[\frac{\varepsilon / D}{3,7} + \frac{2,51}{Re \cdot f^{0,5}} \right]$$

Colebrook-White

$$f = f(Re, \varepsilon)$$

Regime Turbulento
Re < 10⁵

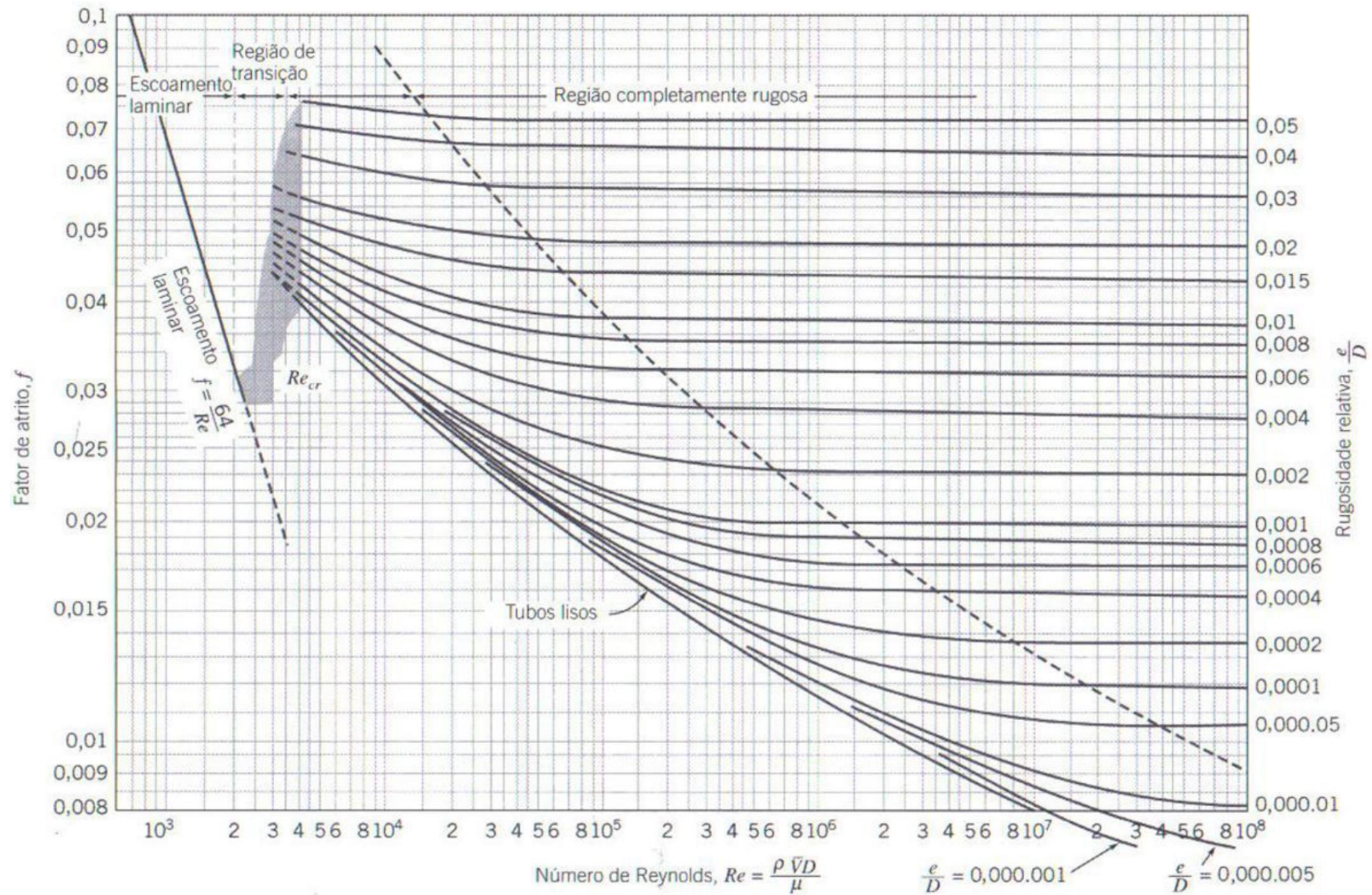
$$f = \frac{0,316}{Re^{0,25}} \quad \text{Blasius (tubo liso)}$$

$$\frac{1}{f^{0,5}} = -2 \log \left[\frac{\varepsilon / D}{3,7} \right]$$

Para tubos rugosos no regime Turbulento:

$$f = f(\varepsilon)$$

Ábaco de Moody



Ábaco de Moody

regime turbulento, geral

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2 \log \left[\frac{2.51}{\text{Re} \sqrt{f}} + \frac{\varepsilon/D}{3.7} \right]$$

regime turbulento &
'hidraulicamente rugoso',

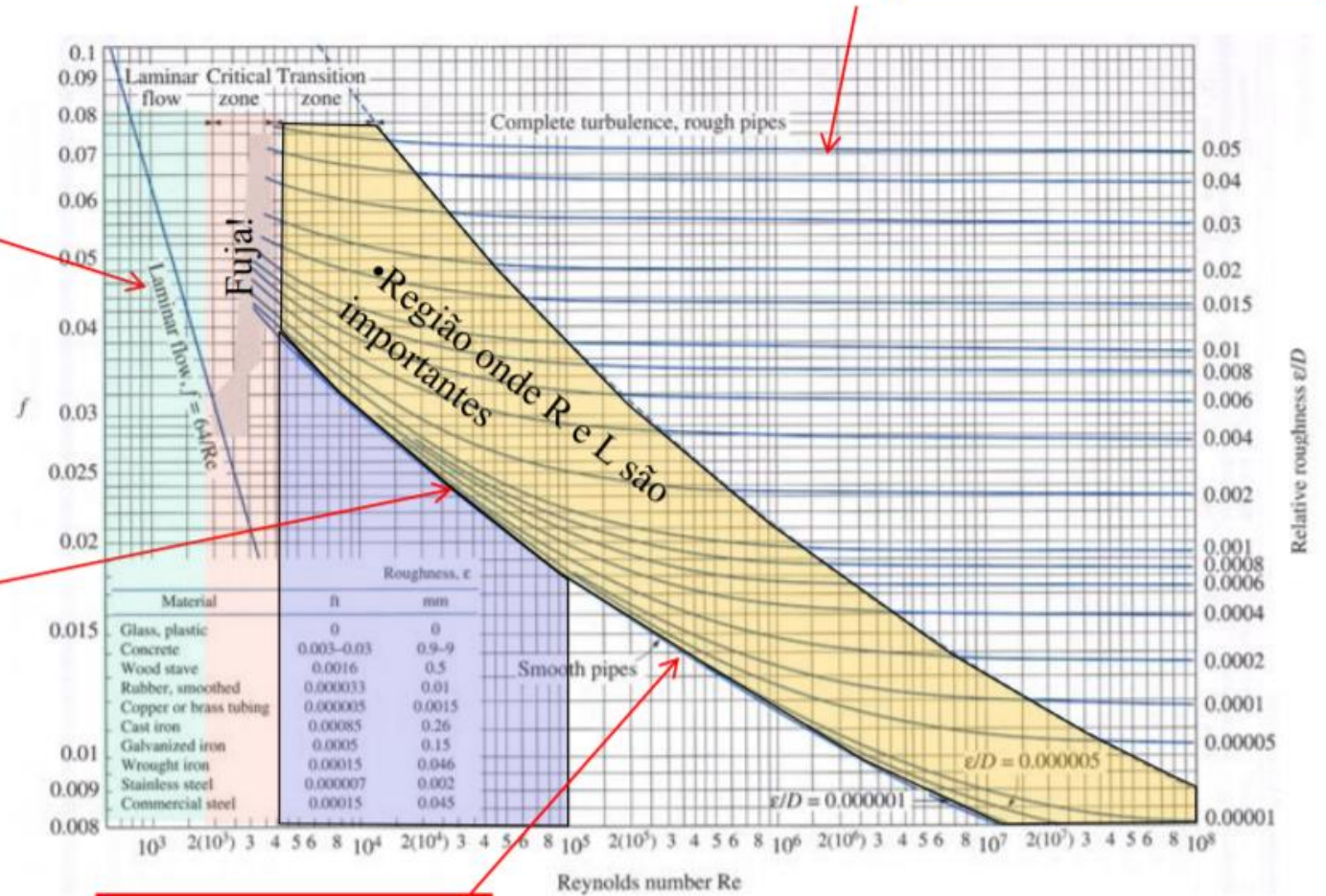
$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2 \log \left[\frac{\varepsilon/D}{3.7} \right]$$

- Laminar, $Re < 2000$

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

- Relação de Blasius, válida para tubos lisos & $Re < 10^5$

$$f = \frac{0,316}{\text{Re}^{1/4}}$$



- regime turbulento & *'hidraulicamente liso'*,

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2 \log \left[\frac{2.51}{\text{Re} \sqrt{f}} \right]$$

Perda de Carga Localizada

$$H_{CL} = f \left(\frac{Le}{D} + K \right) \frac{v^2}{2g} = - \frac{\Delta \wp}{\rho g}$$

Coeficiente de Perda de carga

$$H_{CL} = K \frac{v^2}{2g}$$

Comprimento Equivalente

$$H_{CL} = f \left(\frac{Le}{D} \right) \frac{v^2}{2g}$$

Valores Tabelados

Problema do Tipo 1 (Tenho v , D , L : Calcular diretamente H_c)

Ex 6: Calcular a queda de pressão para o escoamento de um óleo ($Q=100 \text{ ft}^3/\text{min}$) através de um tubo horizontal hidraulicamente liso com $D=1 \text{ in}$ e $L=20 \text{ ft}$ ($\rho=56,8 \text{ lbm}/\text{ft}^3$; $\nu=\mu/\rho= 49 \cdot 10^{-5} \text{ ft}^2/\text{s}$)

Dados:

$$Q=100 \text{ ft}^3/\text{min}$$

$$D= 1 \text{ in}=0,0833 \text{ ft}$$

$$L= 20 \text{ ft}$$

$$\rho=56,8 \text{ lbm}/\text{ft}^3;$$

$$\nu=\mu/\rho= 49 \cdot 10^{-5} \text{ ft}^2/\text{s}$$

$$\Delta P=?$$

$$-\frac{\Delta \wp}{\rho g} = H_{CD} = f \left(\frac{L}{D} \right) \frac{v^2}{2g}$$

1º: Calcular o fator de atrito $f=f(\text{Re}, \varepsilon/D)$

*Calculando a velocidade:

$$v = \frac{4Q}{\pi D^2} = \frac{4 \cdot 100 \text{ ft}^3 / \text{min}}{\pi \cdot (0,0833 \text{ ft})^2 \frac{60 \text{ s}}{1 \text{ min}}} = 306 \frac{\text{ft}}{\text{s}}$$

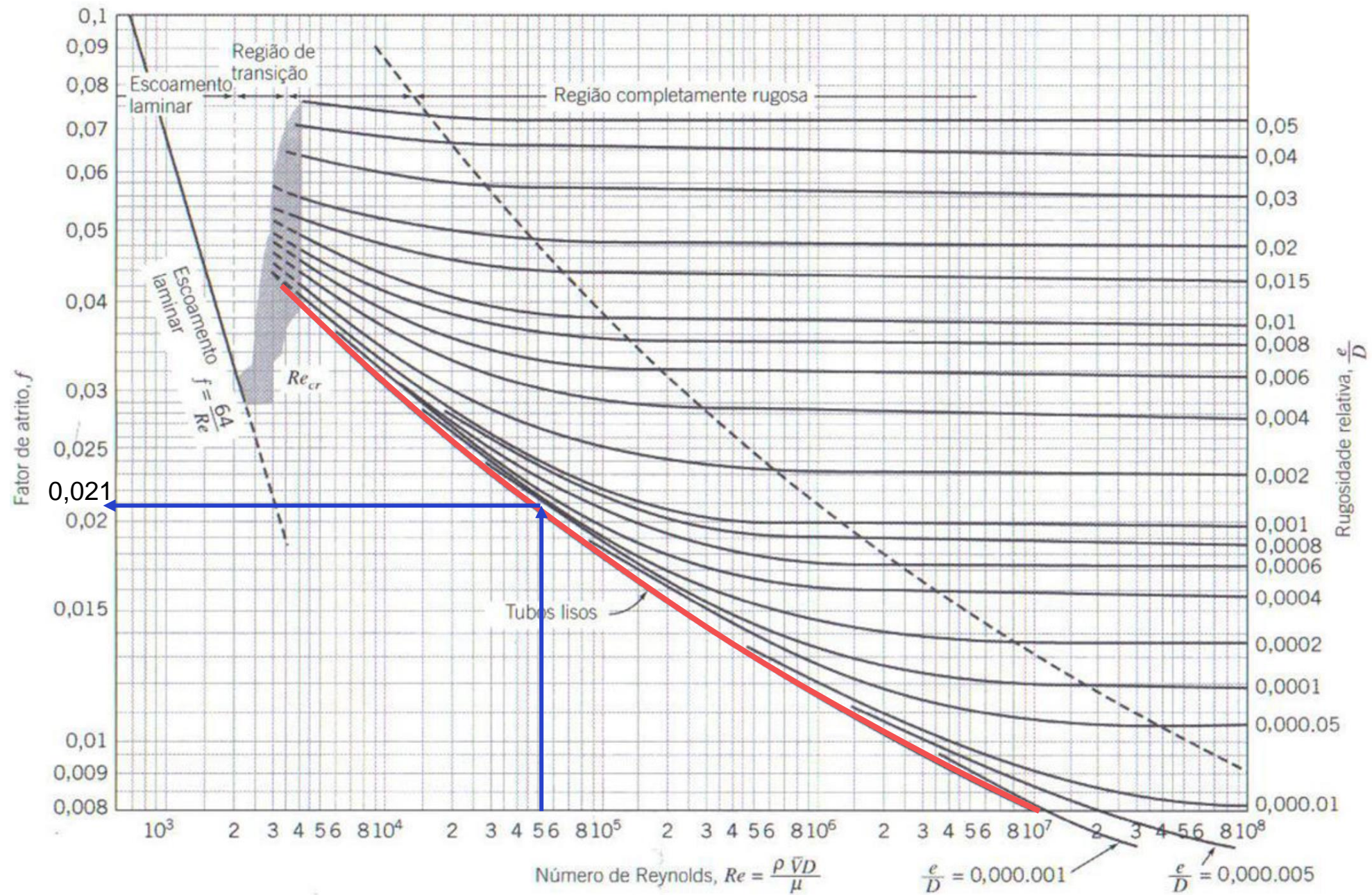
**Calculando Re :

$$\text{Re} = \frac{Dv}{\nu} = \frac{0,0833 \text{ ft} \cdot 306 \text{ ft} / \text{s}}{49 \cdot 10^{-5} \text{ ft}^2 / \text{s}} = 5,2 \cdot 10^5$$

Do
diagrama
de
Moody:

$$f= 0,021$$

Ábaco de Moody



Problema do Tipo 1 (Tenho v , D , L : Calcular diretamente H_c)

Ex 6: Calcular a queda de pressão para o escoamento de um óleo ($Q=100 \text{ ft}^3/\text{min}$) através de um tubo horizontal hidraulicamente liso com $D=1 \text{ in}$ e $L=20 \text{ ft}$ ($\rho=56,8 \text{ lbm}/\text{ft}^3$; $\nu=\mu/\rho=49 \cdot 10^{-5} \text{ ft}^2/\text{s}$)

Dados:

$$Q=100 \text{ ft}^3/\text{min}$$

$$D=1 \text{ in}=0,0833 \text{ ft}$$

$$L=20 \text{ ft}$$

$$\rho=56,8 \text{ lbm}/\text{ft}^3;$$

$$\nu=\mu/\rho=49 \cdot 10^{-5} \text{ ft}^2/\text{s}$$

$\Delta P=?$

$$-\frac{\Delta \wp}{\rho g} = H_{CD} = f \left(\frac{L}{D} \right) \frac{v^2}{2g}$$

2º: Calcular ΔP :

$$-\frac{\Delta \wp}{\rho g} = f \left(\frac{L}{D} \right) \frac{v^2}{2g} \rightarrow -\Delta \wp = f \left(\frac{L}{D} \right) \frac{v^2 \rho}{2}$$

$$-\Delta \wp = 0,021 \left(\frac{20 \text{ ft}}{0,0833 \text{ ft}} \right) \frac{(306 \text{ ft/s})^2 \cdot 56,8 \text{ lbm/ft}^3}{2}$$

$$-\Delta \wp = 13827416 \frac{\text{lbm}}{\text{ft} \cdot \text{s}^2} \cdot \frac{1 \text{ ft}}{12 \text{ in}} = 1152285 \frac{\text{lbm}}{\text{in} \cdot \text{s}^2}$$

$$-\Delta \wp = 0,8334 \text{ atm}$$

Problema do Tipo 2 (Tenho D, L: Calcular $Q=Q(f(Q), D, L, \varepsilon)$)

Ex 7: Calcular a vazão na saída da válvula ($Le/D=8$), conforme esquema. O diâmetro da tubulação é de 4 in. Tubulação de ferro fundido (envelhecida).

Dados:

$Q=???$

$D=4\text{ in}=0,333\text{ ft}$

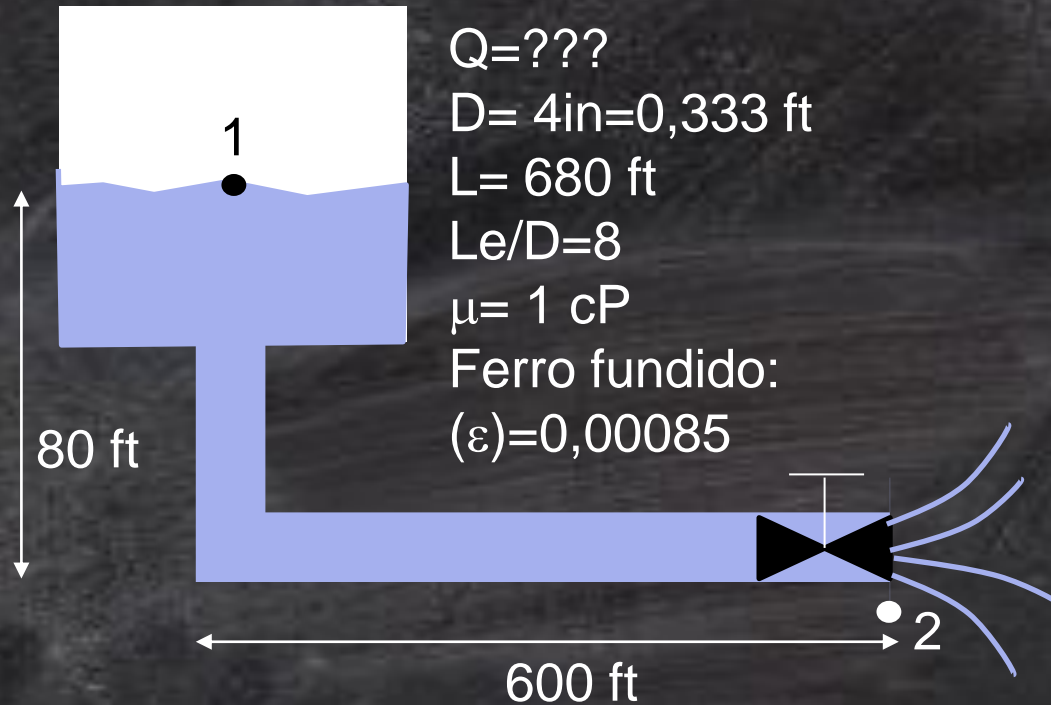
$L=680\text{ ft}$

$Le/D=8$

$\mu=1\text{ cP}$

Ferro fundido:

$(\varepsilon)=0,00085$



BQM entre os pontos 1 e 2

$$\cancel{\frac{v_1^2}{2g}} + \cancel{\frac{P_1}{\gamma}} + h_1 = \cancel{\frac{v_2^2}{2g}} + \cancel{\frac{P_2}{\gamma}} + h_2 + H_c \quad \text{with } v_1 \cong 0, P_1 = P_2 = P_{atm}, h_2 = 0$$

$$H_c = h_1 - \frac{v_2^2}{2g}$$

Mas:

$$H_c = f \left(\frac{L}{D} + \frac{Le}{D} \right) \frac{v^2}{2g}$$

Substituindo:

$$f \left(\frac{L}{D} + \frac{Le}{D} \right) \frac{v_2^2}{2g} = h_1 - \frac{v_2^2}{2g}$$

Isolando a velocidade:

$$v_2 = \sqrt{\frac{2gh_1}{f \frac{L}{D} + f \frac{Le}{D} + 1}}$$

Problema do Tipo 2 (Tenho D, L: Calcular $Q=Q(f(Q), D, L, \varepsilon)$)

Ex 7: Calcular a vazão de água na saída da válvula ($Le/D=8$), conforme esquema. O diâmetro da tubulação é de 4 in. Tubulação de ferro fundido (envelhecida).

Dados:

$Q=???$

$D = 4\text{ in} = 0,333\text{ ft}$

$L = 680\text{ ft}$

$Le/D = 8$

$\mu = 1\text{ cP}$

Ferro fundido:

$(\varepsilon) = 0,00085$

$$v_2 = \sqrt{\frac{2gh_1}{f \frac{L}{D} + f \frac{Le}{D} + 1}}$$

$$\frac{L}{D} = \frac{680\text{ ft}}{4\text{ in}} \frac{12\text{ in}}{1\text{ ft}} = 2040$$

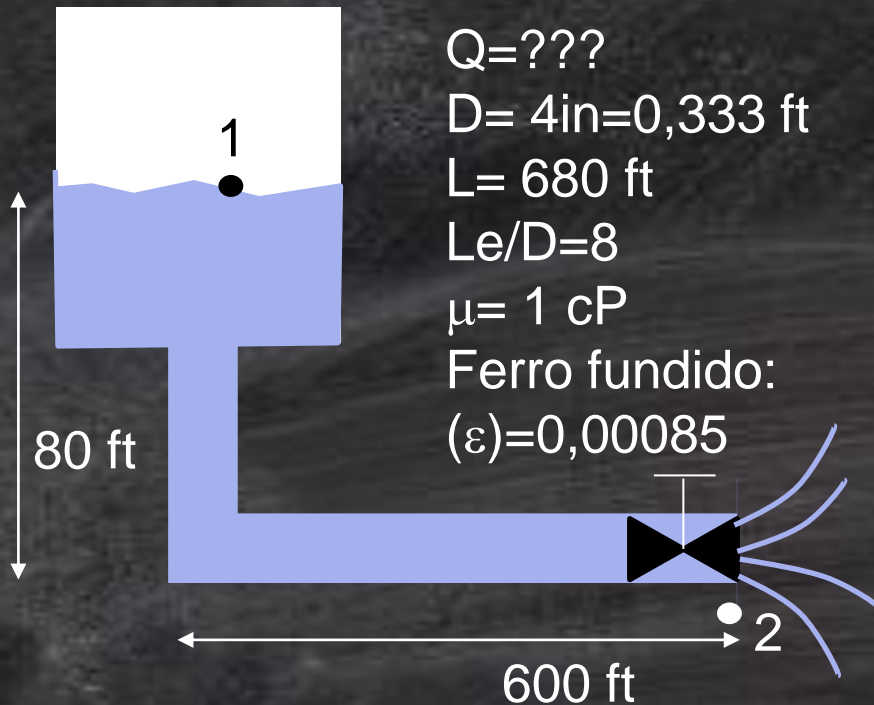
$$\varepsilon / D = 0,0025$$

$$*v_2 = \sqrt{\frac{2 \cdot 32,17\text{ ft/s}^2 \cdot 80\text{ ft}}{2048f + 1}}$$

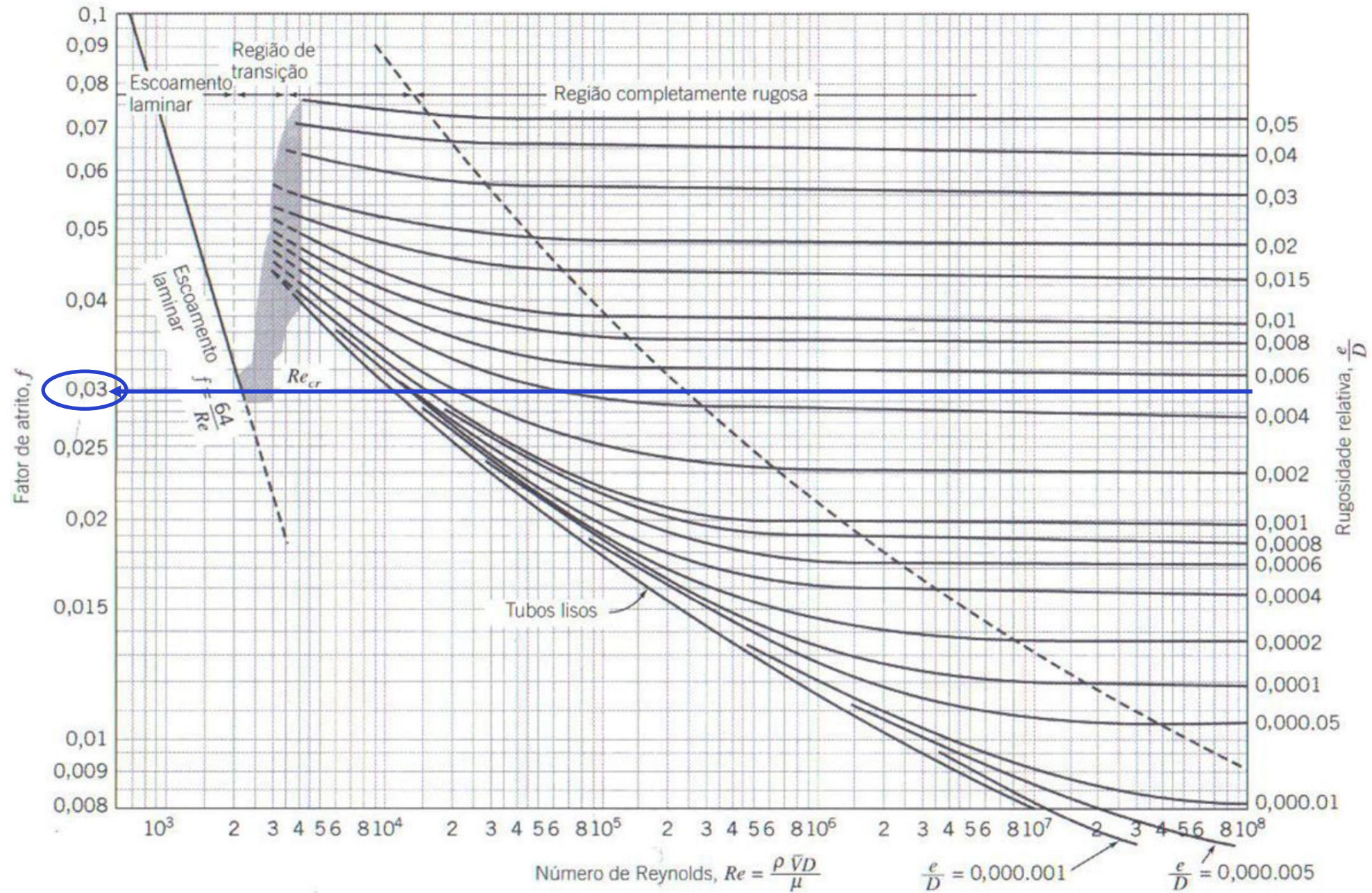
Mas $f=(Re, \varepsilon/D)$

$Re = Re(v)$

Chute	(ε/D) velha	f (diagrama)	*v(equação)	Calcular Re
Reg. Turbulento	$2 \cdot 0,0025 = 0,005$			



Ábaco de Moody



Problema do Tipo 2 (Tenho D, L: Calcular $Q=Q(f(Q), D, L, \varepsilon)$)

Ex 7: Calcular a vazão de água na saída da válvula ($L_e/D=8$), conforme esquema. O diâmetro da tubulação é de 4 in. Tubulação de ferro fundido (envelhecida).

Dados:

$Q=???$

$D = 4 \text{ in} = 0,333 \text{ ft}$

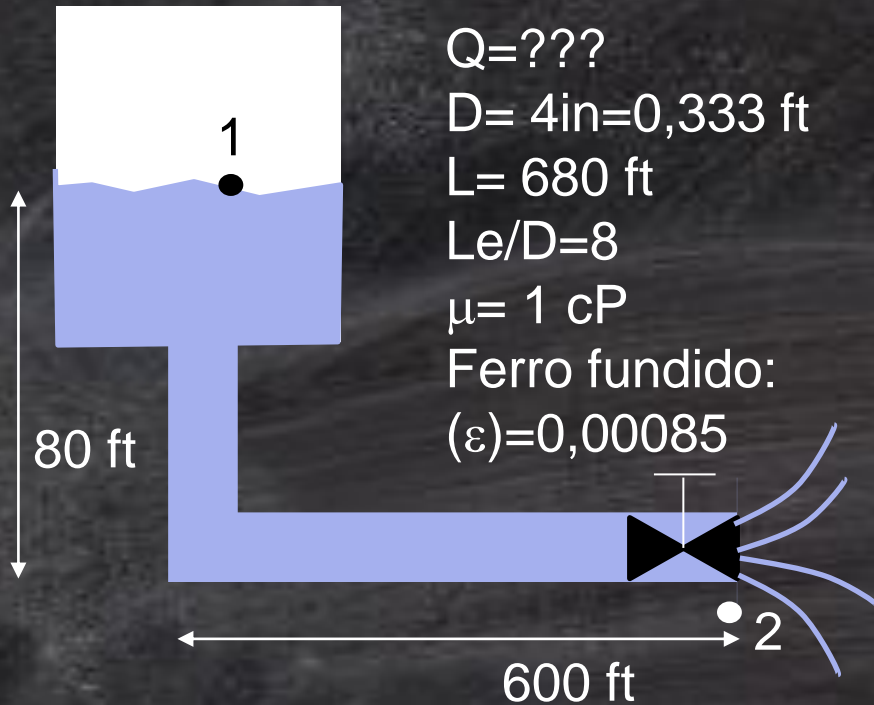
$L = 680 \text{ ft}$

$L_e/D = 8$

$\mu = 1 \text{ cP}$

Ferro fundido:

$(\varepsilon) = 0,00085$



$$v_2 = \sqrt{\frac{2gh_1}{f \frac{L}{D} + f \frac{L_e}{D} + 1}}$$

$$\frac{L}{D} = \frac{680 \text{ ft}}{4 \text{ in}} \frac{12 \text{ in}}{1 \text{ ft}} = 2040$$

$$\varepsilon / D = 0,0025$$

$$*v_2 = \sqrt{\frac{2 \cdot 32,17 \text{ ft/s}^2 \cdot 80 \text{ ft}}{2048f + 1}}$$

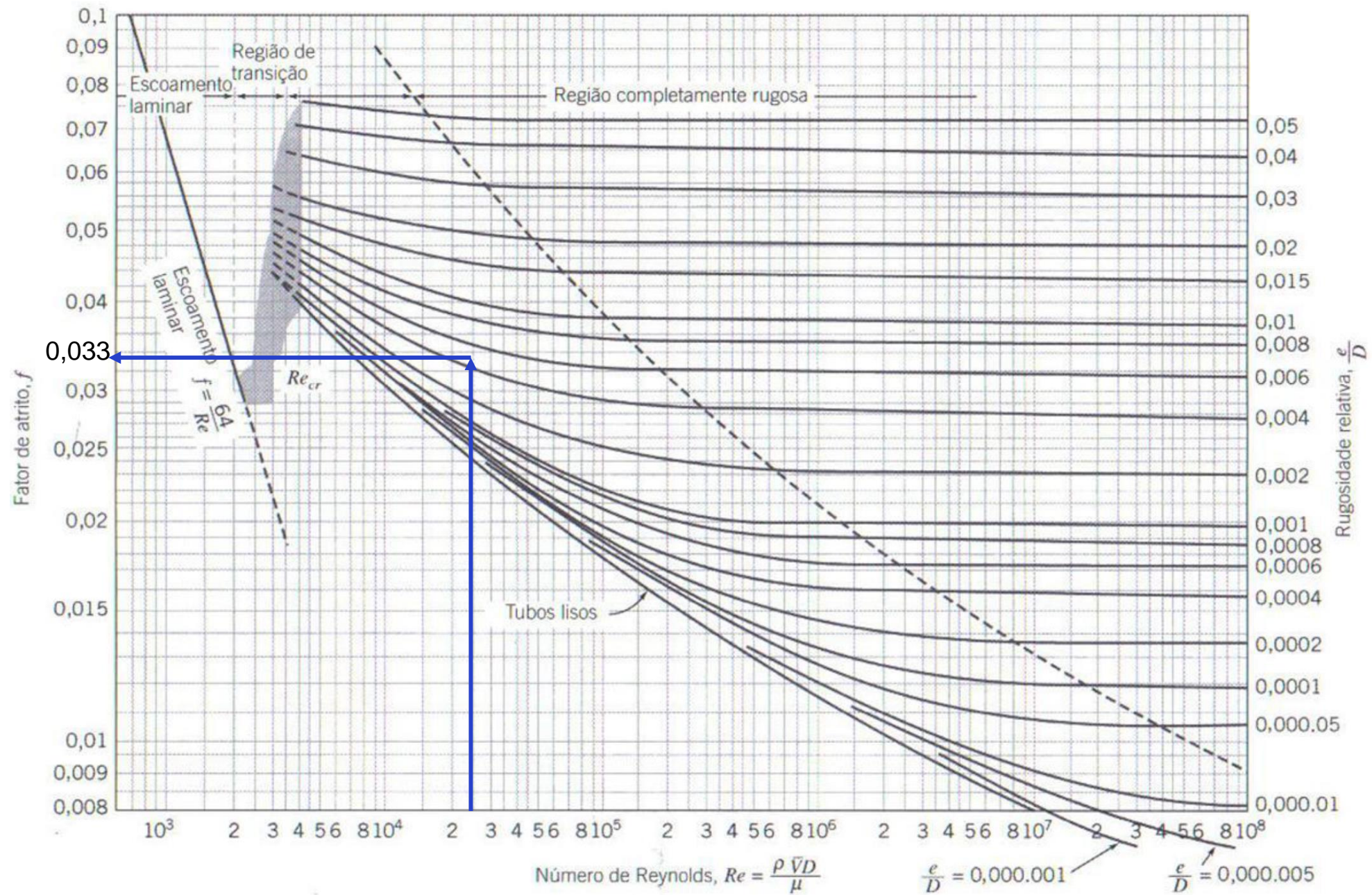
Mas $f=(Re, \varepsilon/D)$

$Re = Re(v)$

Chute	(ε/D) velha	f (diagrama)	*v(equação)	Calcular Re
Reg. Turbulento	$2 \cdot 0,0025 =$ 0,005	0,03	9,08 ft/s	$2,5 \cdot 10^5$
		0,033	8,66 ft/s	$2,47 \cdot 10^5$

$$Q = vA = \frac{8,66 \text{ ft/s} \cdot \pi \cdot D^2}{4} \frac{60 \text{ s}}{1 \text{ min}} = 45,36 \text{ ft}^3 / \text{min}$$

Ábaco de Moody



Atividades da Aula 4

Individual:

- ☐ Assista os vídeos indicados no Classroom, para complementação do aprendizado.
- ☐ Refaça os exercícios.
- ☐ Refaça exercícios de perda de carga, do seu material de FT, para relembrar.

