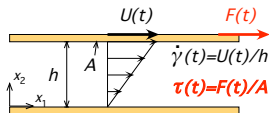


Funções materiais

8 de Março de 2007

- Fluido newtoniano ($\tau = \mu\dot{\gamma}$) → do ponto de vista reológico, a viscosidade μ é a única propriedade do material de interesse, **qualquer que seja a cinemática**.
- Fluidos não newtonianos → **cada cinemática** fornece informações diferentes sobre o comportamento mecânico do material. Estas informações são apresentadas na forma de **funções materiais**.
- Funções materiais → **cada cinemática define um conjunto diferente de funções materiais**. Os argumentos destas funções são grandezas físicas inerentes à cinemática correspondente (ex: taxa de cisalhamento, freqüência, tempo de cisalhamento, etc.).



. campo de velocidade

$$\mathbf{v} = \dot{\gamma}(t)x_2\hat{\mathbf{e}}_1$$

. campo de tensão

$$[\mathbf{T}] = \begin{bmatrix} -p + \tau_{11} & \tau_{21} & 0 \\ \tau_{21} & -p + \tau_{22} & 0 \\ 0 & 0 & -p + \tau_{33} \end{bmatrix}$$

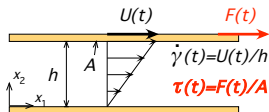
. grandezas mensuráveis

$\tau(t) \equiv \tau_{21}$ tensão cisalhante

$N_1(t) \equiv \tau_{11} - \tau_{22}$ 1ª diferença de tensões normais

$N_2(t) \equiv \tau_{22} - \tau_{33}$ 2ª diferença de tensões normais

Principais tipos de esc. simples de cisalhamento

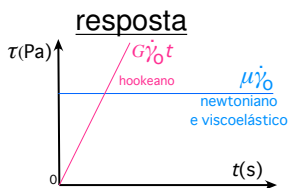
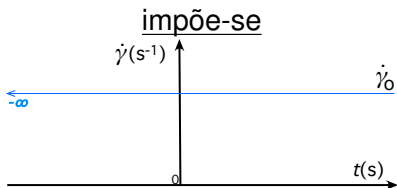


Cada função $\dot{\gamma}(t)$ ou $\tau(t)$ define um escoamento diferente

escoamento	impõe-se	medem-se
permanente	$\dot{\gamma}(t) = \dot{\gamma}_0$	$\tau(\infty), N_1(\infty), N_2(\infty)$
oscilatório	$\dot{\gamma}(t) = \dot{\gamma}_0 \cos(\omega t)$	$\tau(t), N_1(t), N_2(t)$
transiente inicial	$\dot{\gamma}(t) = \dot{\gamma}_0 H(t)$	$\tau(t), N_1(t), N_2(t)$
transiente após parar	$\dot{\gamma}(t) = \dot{\gamma}_0 (1 - H(t))$	$\tau(t), N_1(t), N_2(t)$
fluência (<i>creep</i>)	$\tau(t) = \tau_0 H(t)$	$\gamma(t)$ e $\dot{\gamma}(t)$

$H(t)$ é a função degrau de Heaviside.

Escoamento permanente



funções materiais

viscosidade

$$\eta(\dot{\gamma}_0) \equiv \tau(\dot{\gamma}_0, \infty) / \dot{\gamma}_0$$

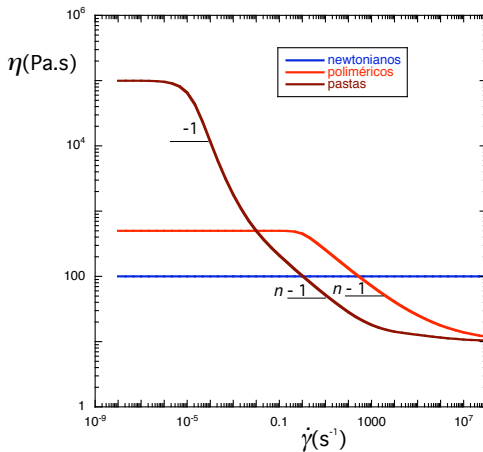
1º coeficiente de tensões normais

$$\Psi_1(\dot{\gamma}_0) \equiv N_1(\dot{\gamma}_0, \infty) / \dot{\gamma}_0^2$$

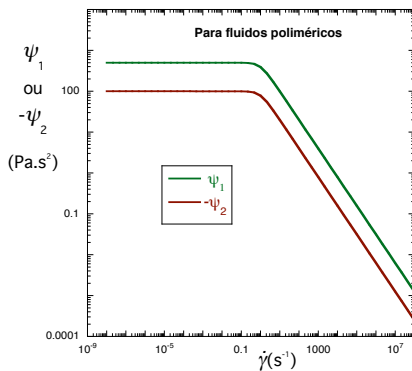
2º coeficiente de tensões normais

$$\Psi_2(\dot{\gamma}_0) \equiv N_2(\dot{\gamma}_0, \infty) / \dot{\gamma}_0^2$$

Comportamento típico de $\eta(\dot{\gamma})$

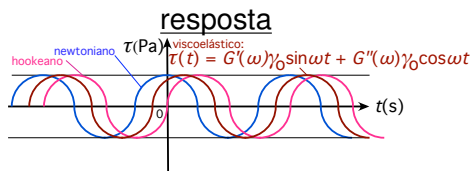
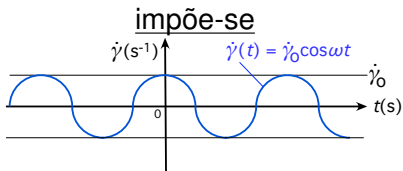


Comportamento típico de $\Psi_1(\dot{\gamma})$ e $\Psi_2(\dot{\gamma})$



Para fluidos newtonianos e puramente viscosos, $\Psi_1 = \Psi_2 = 0$.
Para fluidos poliméricos, $\Psi_2 = -c\Psi_1$, onde $0.1 < c < 0.25$.

Escoamento oscilatório de baixa amplitude

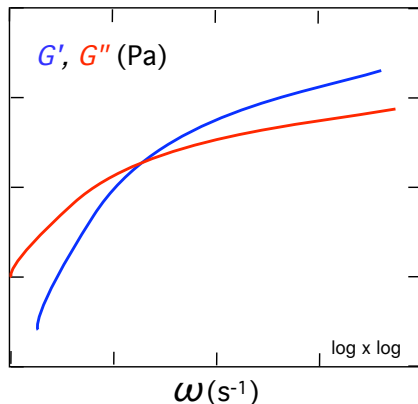


funções materiais

módulo de armazenamento $G'(\omega)$

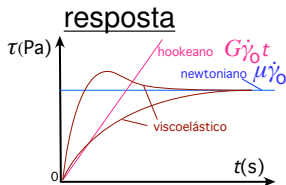
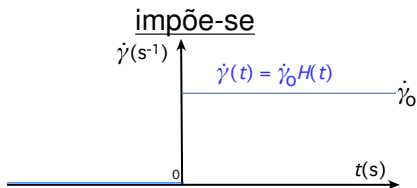
módulo de dissipação $G''(\omega)$

Comportamento típico de $G'(\omega)$ e $G''(\omega)$



Para fluidos newtonianos e puramente viscosos, $G' = 0$.

Escoamento transiente inicial



funções materiais

viscosidade transiente

$$\eta^+(\dot{\gamma}_0, t) \equiv \tau(\dot{\gamma}_0, t) / \dot{\gamma}_0$$

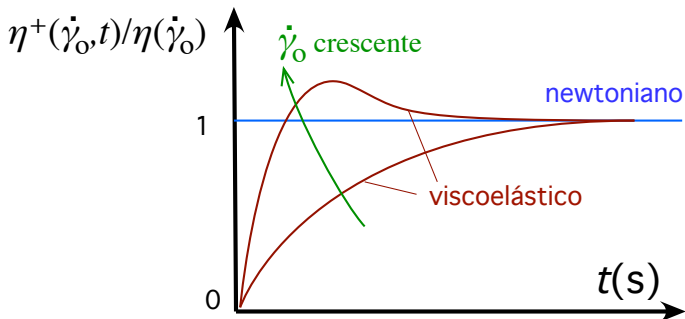
1º coef. tensões normais transiente

$$\Psi_1^+(\dot{\gamma}_0, t) \equiv N_1(\dot{\gamma}_0, t) / \dot{\gamma}_0^2$$

2º coef. tensões normais transiente

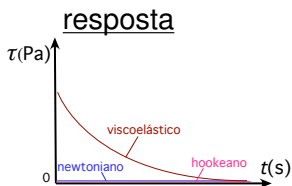
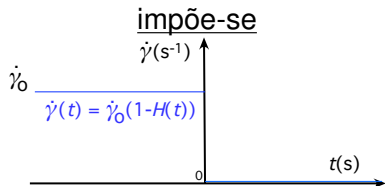
$$\Psi_2^+(\dot{\gamma}_0, t) \equiv N_2(\dot{\gamma}_0, t) / \dot{\gamma}_0^2$$

Comportamento típico de $\eta^+(\dot{\gamma}_0, t)$



Para fluidos newtonianos e puramente viscosos,
 $\eta^+(\dot{\gamma}_0, t) = \eta(\dot{\gamma}_0)$.

Escoamento transiente após parar



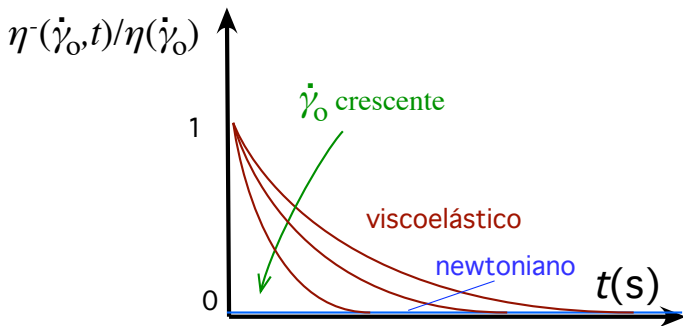
funções materiais

viscosidade transiente $\eta^-(\dot{\gamma}_0, t) \equiv \tau(\dot{\gamma}_0, t)/\dot{\gamma}_0$

1º coef. tensões normais transiente $\Psi_1^-(\dot{\gamma}_0, t) \equiv N_1(\dot{\gamma}_0, t)/\dot{\gamma}_0^2$

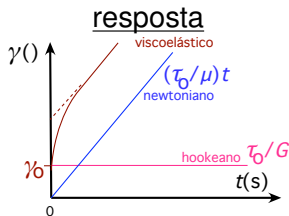
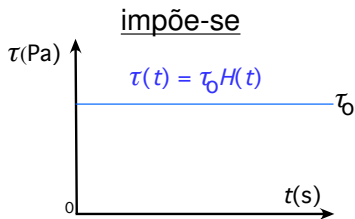
2º coef. tensões normais transiente $\Psi_2^-(\dot{\gamma}_0, t) \equiv N_2(\dot{\gamma}_0, t)/\dot{\gamma}_0^2$

Comportamento típico de $\eta^-(\dot{\gamma}_0, t)$



Para fluidos newtonianos e puramente viscosos, $\eta^-(\dot{\gamma}_0, t) = 0$.

Escoamento de fluência



funções materiais

creep compliance

$$J(\tau_0, t) \equiv \gamma(\tau_0, t)/\tau_0$$

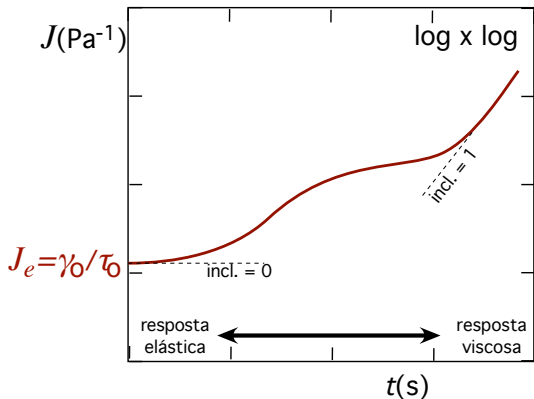
1º coef. tensões normais de creep

$$\Psi_1^c(\tau_0, t) \equiv N_1(\tau_0, t)/\dot{\gamma}(\tau_0, t)^2$$

2º coef. tensões normais de creep

$$\Psi_2^c(\tau_0, t) \equiv N_2(\tau_0, t)/\dot{\gamma}(\tau_0, t)^2$$

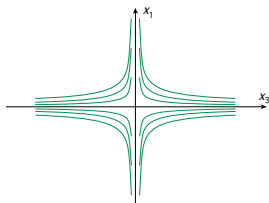
Comportamento típico de $J(\tau_0, t)$



γ_0 é a deformação recuperável, e J_e é a *compliance* de equilíbrio.

. campo de velocidade

$$\mathbf{v} = \dot{\varepsilon}(t) \left\{ x_3 \hat{\mathbf{e}}_3 - \frac{1}{2} [(1 + b)x_1 \hat{\mathbf{e}}_1 + (1 - b)x_2 \hat{\mathbf{e}}_2] \right\}$$



. campo de tensão

$$[\mathbf{T}] = \begin{bmatrix} -p + \tau_{11} & 0 & 0 \\ 0 & -p + \tau_{22} & 0 \\ 0 & 0 & -p + \tau_{33} \end{bmatrix}$$

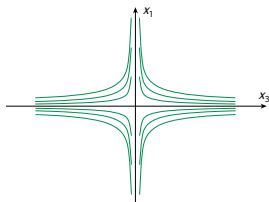
. grandezas mensuráveis

$\tau_{33} - \tau_{11}$ 1ª diferença de tensões normais

$\tau_{22} - \tau_{11}$ 2ª diferença de tensões normais

Principais tipos de escoamento elongacional

$$\mathbf{v} = \dot{\epsilon}(t) \left\{ x_3 \hat{\mathbf{e}}_3 - \frac{1}{2} [(1+b)x_1 \hat{\mathbf{e}}_1 + (1-b)x_2 \hat{\mathbf{e}}_2] \right\}$$

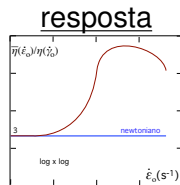


Cada escolha de $(b, \dot{\epsilon}(t))$ define um tipo diferente de escoamento elongacional

escoamento	valor de b	sinal de $\dot{\epsilon}(t)$
elongacional uniaxial	$b = 0$	$\dot{\epsilon}(t) > 0$
elongacional biaxial	$b = 0$	$\dot{\epsilon}(t) < 0$
elongacional planar	$b = 1$	$\dot{\epsilon}(t)$ qualquer

Escoamento permanente

impõe-se $\dot{\epsilon}(t) = \dot{\epsilon}_0$ por muito tempo, até o regime permanente (a tensão torna-se independente do tempo)



funções materiais

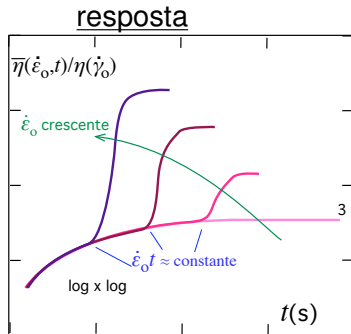
1ª viscosidade elongacional $\bar{\eta}_1(\dot{\epsilon}_0, b) \equiv (\tau_{33} - \tau_{11})/\dot{\epsilon}_0$

2ª viscosidade elongacional $\bar{\eta}_2(\dot{\epsilon}_0, b) \equiv (\tau_{22} - \tau_{11})/\dot{\epsilon}_0$

quando $b = 0$, $\bar{\eta}_1(\dot{\epsilon}_0, 0) \equiv \bar{\eta}(\dot{\epsilon}_0)$ é a viscosidade elongacional uniaxial.

Escoamento transiente inicial

impõe-se $\dot{\epsilon}(t) = \dot{\epsilon}_0 H(t)$



funções materiais

1ª viscosidade elongacional transiente

$$\bar{\eta}_1(\dot{\epsilon}_0, b, t) \equiv (\tau_{33} - \tau_{11}) / \dot{\epsilon}_0$$

2ª viscosidade elongacional transiente

$$\bar{\eta}_2(\dot{\epsilon}_0, b, t) \equiv (\tau_{22} - \tau_{11}) / \dot{\epsilon}_0$$

quando $b = 0$, $\bar{\eta}_1(\dot{\epsilon}_0, 0, t) \equiv \bar{\eta}(\dot{\epsilon}_0, t)$ é a viscosidade elongacional uniaxial transiente.