

# 非线性粘弹性

Friday, December 18, 2020 2:45 PM

△ 实际聚合物流体的非线性粘弹性行为：

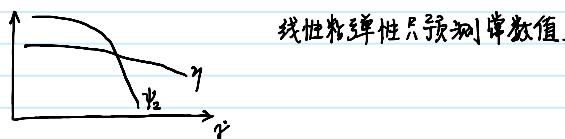
1) 简单剪切下法向应力差不为零。通常  $N_1 \stackrel{\text{def}}{=} T_{11} - T_{22} > 0$ ,  $N_2 \stackrel{\text{def}}{=} T_{22} - T_{33} < 0$

$$\psi_1 \stackrel{\text{def}}{=} -\frac{T_{11}-T_{22}}{\gamma^2}, \quad \psi_2 \stackrel{\text{def}}{=} -\frac{T_{22}-T_{33}}{\gamma^2}, \quad P_a \cdot S \text{ 分别称芳-古芳二法向应力差系数}$$

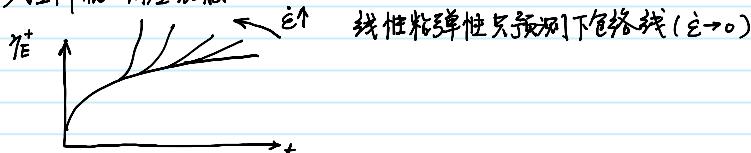
2) 简单剪切下启动响应有过冲峰。



3) 简单剪切，稳态粘度和法向应力差系数呈剪切变稀



4) 拉伸流响应发散



实验方法      非线性的体现      线性粘弹性的预测      非线性粘弹性

应力松弛	$G = G(\gamma_0, t)$	$G = G(t)$	$G_t = G_t(t)$
------	----------------------	------------	----------------

稳态剪切	$\dot{\gamma} = \dot{\gamma}(r)$ $\psi_1 \neq 0$ $\psi_2 \neq 0$	$\dot{\gamma} = \text{const}$ $\psi_1 = 0$ $\psi_2 = 0$	$\dot{\gamma} = \text{const}$ $\psi_1 = \text{const} > 0$ $\psi_2 = 0$
------	--	---	--

振荡剪切	$T_{12} = \sum_{n \text{ odd}} T_{1n} \sin(n\omega t + \delta_n)$ 非正弦响应。	$T_{12} = T_0 \sin(\omega t + \delta)$ $T_{11} - T_{22} = 0$ $T_{22} - T_{33} = 0$	$T_{12} = T_0 \sin(\omega t + \delta)$ $T_{11} - T_{22} = N_{1,0} + N_{1,2} \sin(2\omega t + \delta_{1,2})$ $T_{22} - T_{33} = 0$
	$T_{11} - T_{22} = N_{2,0} + \sum_{n \text{ even}} N_{2,n} \sin(2n\omega t + \delta_{2,n})$		
	$T_{22} = T_{33} = N_{3,0} + \sum N_{3,n} \sin(2n\omega t + \delta_{3,n})$		

启动拉伸      拉伸相化      无拉伸相化      拉伸相化

△ 隔体 Maxwell 模型与准线性粘弹性。

Maxwell 模型的微分形式含有对应力张量的时间偏导数。将其改写上隔体微分

$$\lambda \frac{D}{Dt} + \underline{\underline{\Gamma}} = 2\eta \underline{\underline{D}} \quad \text{上隔体 Maxwell (upper-convected Maxwell, UCM)}$$

你

Maxwell 模型的积分形式含有无穷小虚数项。取消该近似：

$$\underline{\underline{\Gamma}} = \int_{-\infty}^t \frac{1}{\lambda} e^{-\frac{t-t'}{\lambda}} \underline{\underline{\Gamma}}(t, t') dt' \quad \text{Lodge's model}$$

上述两模型是等价的。见 R. Larson (1988) Constitutive Equations for Polymer Melts and Solutions, §1.6

下隔体 Maxwell (lower-convected Maxwell, LCM)

$$\lambda \frac{D}{Dt} + \underline{\underline{\Gamma}} = 2\eta \underline{\underline{D}} \Leftrightarrow \underline{\underline{\Gamma}} = \int_{-\infty}^t \frac{1}{\lambda} e^{-\frac{t-t'}{\lambda}} \underline{\underline{\Gamma}}(t, t') dt'$$

△ 非线性微分方程形式。

$$\lambda \underline{\underline{I}} + \underline{\underline{I}} = 2\underline{\underline{D}} \Leftrightarrow \underline{\underline{I}} = \frac{1}{\lambda} \underline{\underline{D}}^2 e^{t\underline{\underline{D}}} \triangleq (\underline{\underline{D}}, t)$$

△ 非线性微分方程形式.

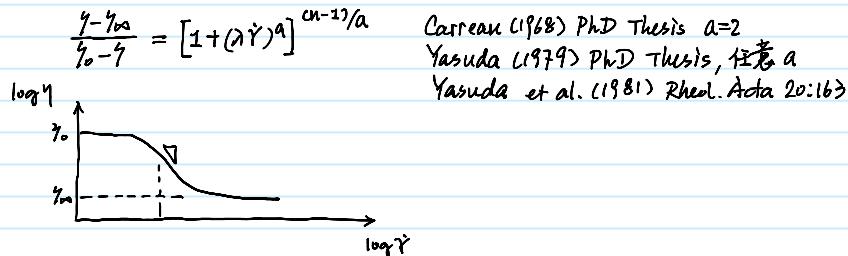
例：让 $\gamma$ 依赖 $\underline{\underline{D}}$ 的不变量

$$I_D = \text{tr } \underline{\underline{D}}, \quad I_D^2 = \frac{1}{2} [I_D^2 - (\text{tr } \underline{\underline{D}})^2], \quad III_D = \det \underline{\underline{D}}$$

对于不可压缩流， $I_D = 0$ ，对简单剪切  $III_D = 0$ ，故将选用  $I_D^2$ 。对简单剪切  $I_D^2 = \gamma^2$   
( $I_D = \underline{\underline{I}}$ )

故将 $\gamma$ 简单剪切下的 $\gamma$ 依赖性作为材料本构的规律性。

e.g. Carreau-Yasuda 模型：



e.g. 幂律模型  $\gamma = \begin{cases} \gamma_0 & \dot{\gamma} \leq \dot{\gamma}_0 \\ \gamma_0 (\dot{\gamma}/\dot{\gamma}_0)^{m-1} & \dot{\gamma} \geq \dot{\gamma}_0 \end{cases}$

e.g. 宾汉模型

$$\gamma = \begin{cases} \infty & T \leq T_0 \\ \mu_0 + T_0/\tau & T \geq T_0 \end{cases}, \quad \text{其中 } T = \underline{\underline{I}} \underline{\underline{D}}$$

Oldroyd (1947) Proc. Camb. Phil. Soc. 43:100, 43:383, 43:396, 43:521, 44:200, 44:214,  
45:596, 47:410

代入微分方程：

$$\underline{\underline{I}} + \gamma(\dot{\gamma}) \underline{\underline{I}} / G = \gamma(\dot{\gamma}) \underline{\underline{D}} \quad \text{或} \quad \underline{\underline{I}} + \gamma(\dot{\gamma}) \underline{\underline{I}}^2 / G = \gamma(\dot{\gamma}) \underline{\underline{D}}$$

问题，非线性行为在无穷小应变极限下收敛为线性。

例：引入 $\underline{\underline{I}}$ 的二次项。

$\underline{\underline{I}}$ 或 $\underline{\underline{D}}$ ，以及 $\underline{\underline{D}}^2$ 都只与 $\underline{\underline{I}}$ 有关，故构建

$$\begin{aligned} \underline{\underline{I}} + \lambda_1 \underline{\underline{I}} + \frac{1}{2} \lambda_2 \underbrace{(\underline{\underline{I}} \underline{\underline{D}} + 2\underline{\underline{D}} \underline{\underline{I}}) + \frac{1}{2} \lambda_3 (\underline{\underline{I}} \underline{\underline{D}}^2 + \underline{\underline{D}} \underline{\underline{I}}^2)}_{\text{含 } \underline{\underline{I}} \text{ 与 } \underline{\underline{D}} \text{ 的各类积}} + \frac{1}{2} \lambda_4 (\underline{\underline{D}} : \underline{\underline{D}}) \underline{\underline{I}} \\ = \gamma \underline{\underline{D}} + 2\underline{\underline{D}} + \underbrace{\lambda_2 \underline{\underline{D}} + \lambda_4 \underline{\underline{D}} + \frac{1}{2} \lambda_3 (\underline{\underline{D}} : \underline{\underline{D}}) \underline{\underline{I}}}_{\text{含 } \underline{\underline{D}} \text{ 的项体系数和二次项}} \end{aligned}$$

Oldroyd 8-constant model  
Oldroyd (1948) Proc. R. Soc. A 245:278  
Oldroyd (1961) Rheol. Acta 1:337

上式代表了一家族的模型，令一些参数为零可得到多个版本，分别命名为其他模型。

例： $\underline{\underline{I}} + \lambda_2 \underline{\underline{I}} = 2\gamma(\underline{\underline{D}} + \lambda_2 \underline{\underline{D}})$ , Oldroyd-B model

你你

例：引入应力张量的二次项

e.g. Giesekus model Giesekus (1982) J. Non-Newton. Fluid Mech. 11:69, Rheol. Acta 21:366  
(1983) ibid. 12:367

$$\underline{\underline{I}} = \underline{\underline{I}}_S + \underline{\underline{I}}_P, \quad \underline{\underline{I}}_S = \gamma_S \underline{\underline{D}}, \quad \underline{\underline{I}}_P + \lambda_2 \underline{\underline{I}}_P - \alpha \lambda_2 \underline{\underline{I}}_P^2 = 2\gamma_P \underline{\underline{D}}$$

$\alpha$ : "mobility factor", 描述高分子链拖曳力的各向异性

△ 微分型模型的不足：算价积分式都是单模 Maxwell 记忆核函数。办法：1) 写成算价积分式后改记忆函数(不总是方便); 2) 将应力张量写成  $\underline{\underline{I}} = \underline{\underline{I}}_S + \underline{\underline{I}}_P$

△ 积分方程型：由 Lodge 模型

$$\underline{\underline{I}} = \int_{-\infty}^t M(t-t') \underline{\underline{B}}(t-t') dt'$$

出发，可以作如下非线性修改：1)令记忆函数依赖初始等度量，2)引入应变的非线性项。3)多重记忆，多和积分

例：K-BKZ型 Kaye(1962) Bernstein(1963) Trans. Soc. Rheol. 7:391

$$\underline{\underline{\Sigma}} = \int_{-\infty}^t \left[ \frac{\partial V(t-t', I_B, II_B)}{\partial I_B} \underline{\underline{B}}(t, t') + \frac{\partial V(t-t', I_B, II_B)}{\partial II_B} \underline{\underline{B}}^{-1}(t, t') \right] dt'$$

其中

$V(t-t', I_B, II_B)$  称 time-dependent energy kernel

其时间积分： $\omega = \int_{-\infty}^t V dt'$ ,  $\omega = \omega(I_B, II_B)$  称 strain energy function

如果  $V$  的偏导数可因式分解成下式

$$\underline{\underline{\Sigma}} = \int_{-\infty}^t M(t-t') \left( \frac{\partial W(I_B, II_B)}{\partial I_B} \underline{\underline{B}}(t, t') + \frac{\partial W(I_B, II_B)}{\partial II_B} \underline{\underline{B}}^{-1}(t, t') \right) dt'$$

但该因式分解是一个不适当 (ill-posed) 问题，无对应唯一结果。

橡胶弹单性模型中常假  $M(t) = \text{const}$ , 而纯弹单性。

neo-Hookean:  $\omega = C_1(I_B - 3)$ ; Mooney-Rivlin,  $\omega = C_1(I_B - 3) + C_2(I_B - 3)$

Rivlin:  $\omega = \sum_{p,q=0}^N C_{pq} (I_B - 3)^p (II_B - 3)^q$

△ 材构方程与分子理论的关系：

Elastic dumbbell  $\Leftrightarrow$  UCM, 含滑动的版本  $\Leftrightarrow$  Oldroyd-B

或

Rouse-Zimm:  $M(t) = -2\gamma_0 \delta'(t) + \sum_{j=1}^N \frac{\gamma_j}{\lambda_j^2} e^{-t/\lambda_j}$ ,  $\omega = I_B$

Lodge-network:  $M(t) = \sum_{j=1}^N \frac{\gamma_j}{\lambda_j^2} e^{-t/\lambda_j}$ ,  $\omega = I_B$

Tanner-Simmons network rupture:

$$M(t) = \sum_{j=1}^N \frac{\gamma_j}{\lambda_j^2} e^{-t/\lambda_j}, \quad \omega(I_B, II_B) = \begin{cases} I_B, & I_B \leq I_0 \\ I_0, & I_B > I_0 \end{cases}$$

Curtiss-Peard/Doi-Edwards:

$$M(t) = \frac{9\gamma_0}{\lambda^2} \sum_{i:\text{odd}} e^{-\pi i^2 t / \lambda}, \quad \omega(I_B, II_B) = \frac{5}{4\pi} \int \ln \underline{\underline{B}} : (\vec{u} \otimes \vec{u}) d\vec{u}$$

是个格量必须表示成  $I_B, II_B$  的表达式。