

§ 3 常见形变历史和响应

2024年4月1日 星期一 09:41

△ 静(稳)态性质与动(瞬)态性质

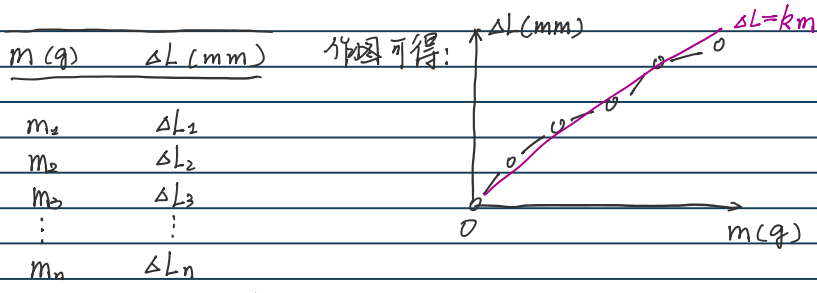
例: 弹簧性质实验.

弹簧的伸长量 ΔL 与所受拉力 F 有关. 如果所受拉力是恒定的 (例如挂上一个砝码), 则弹簧稳定时 ΔL 达到不随时间变化的稳定值. 我们可以通过挂上不同重量的砝码, 记录相应的稳定伸长 ΔL , 描点作图得到 ΔL vs F 的函数曲线. 这条曲线在一定范围内表征着这一弹簧的静态性质, 即各个常数激励下的稳态响应.

一般地, 所谓静态性质 (static property) 就是系统对恒定值输入的稳态输出值关系. 静态性质常用稳态输出量对恒定输入量的函数形式表示. 弹簧例子:

输入: 施加的力 $F(t) = mg = \text{const.}$
 输出: 稳定状态的伸长 ΔL
 静态性质: $\Delta L = \Delta L(mg)$

实验上可通过描点法获得静态性质的函数形式. 通过内插 (interpolate) 或外推 (extrapolate)



估计其他恒定重量下的伸长量.

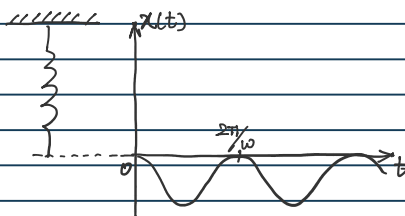
如果我们已知, 弹簧伸长与重量的一般规律, 即 $\Delta L = kF$, 则可用此式对数据进行拟合 (fitting), 找到最佳 k 值, 则该弹簧的属性可进一步用一个参数 k 来描述.

通过仔细的实验观察可心发现, 去砝码刚挂上弹簧不久, 弹簧的伸长率随时间振荡需等一段时间等待其恢复稳定再读取数据. 理论上, 按照牛顿力学基本定律, 弹簧长度 L 满足:

$$m\ddot{x}(t) = -kx(t) - mg, \quad \dot{x}(0) = 0, \quad x(0) = 0$$

这个方程的解为

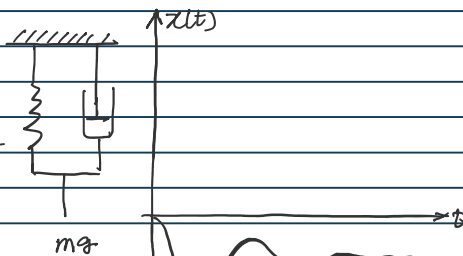
$$x(t) = g\omega^2 [\cos(\omega t) - 1] \quad \text{其中 } \omega = \sqrt{\frac{m}{k}}$$



流体力学定律, 只能预测弹簧将永不衰减地一直振荡. 实际弹簧材料持生热而逐渐损失机械能. 它更像是一个 Kelvin-Voigt 模型:

$$\dot{x}(t) = -\gamma\omega\dot{x}(t) - \omega^2x(t) - mg, \quad \dot{x}(0) = 0, \quad x(0) = 0$$

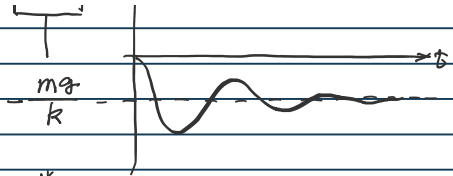
这个方程的解较长此略, 行为像右图. 在 $t \rightarrow \infty$ 时趋于恒定值的连续函数.



我们把 $x(t)$ 在 $t \rightarrow \infty$ 之前 (有限 t) 的行为称为弹簧对

典型的连续函数:

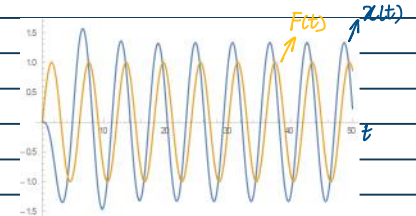
我们把 $x(t)$ 在 $t \rightarrow \infty$ 之前 (有限 t) 的行为称为弹簧对恒定荷载的初态响应 (dynamic response).



严格地, 上述实验的所谓恒定荷载, 是一个形如下式的函数:

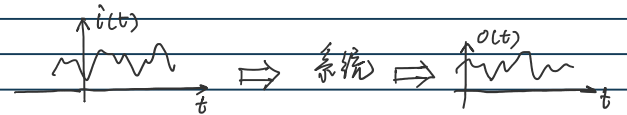


输入正弦形式的 $F(t)$, $F(t) = F_0 \sin(\omega_0 t)$, 则 Kelvin-Voigt 的初态响应在 $t \rightarrow \infty$ 时不趋于固定值, 而是一个与 $F(t)$ 同频率, 相位角相差 δ , $x(t) \approx L_0 \sin(\omega_0 t + \delta)$ (推导略). 其中相位差 δ 与 ω , ω_0 和 γ 有关.



一般地, 所谓初态性质 (dynamic property) 是指系统对随时间变化的输入 $i(t)$ 所作的响应 $o(t)$

Kelvin-Voigt 模型例子:



输入: 施加的力 $F(t)$
 输出: 弹簧位移 $x(t)$
 动态性质: $x(t) = \mathcal{F}\{F(t)\}$

其中花体字母 $\mathcal{F}\{\cdot\}$ 表示的是“函数的函数”即泛函 (functional). 静态性质只是一种特殊的动态性质, 即当 $F(t) = \text{const}$ 时, 弹簧的响应 $x(t)$ 在长时间能够趋于稳定值时, 才能进行讨论的. 从上述理想虎克弹簧的例子可知, 这在理论上没有保证. 实际的弹簧都不是理想虎克弹簧, 至少也得是一个 Kelvin-Voigt 模型.

泛函关系不能通过“描点法作图”来实验测定, 怎么办?

如果已知如何由任一 $F(t)$ 算出 $x(t)$ (例如上列 Kelvin-Voigt 模型的微分方程), 怎么得到具体某弹簧的参数 k 和 γ ?

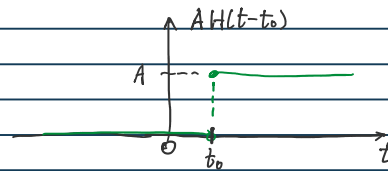
在流变学中材料的本构关系是应力 (张量场) 与应变 (张量场) 的泛函关系. 理论上, 通过实验完全地确定一个试样的本构关系是极其困难的.

§ 常则应变/应力历史函数及其性质.

2) 单位阶跃 (unit step) 函数 $H(t)$

简易定义:

$$H(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ 1, & t \geq 0 \end{cases}$$



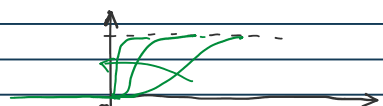
严格定义 (其中一种):

$$H(t) = \int_{-\infty}^t \delta(u) du$$

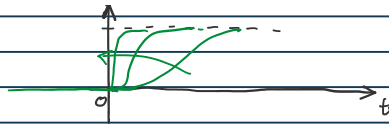
其中 $\delta(x)$ 是狄拉克 δ 函数, 后面会介绍

此时又称赫维塞德 (Heaviside) θ 函数

实验上, 只能进行近似的控制.



实验上, 只能进行近似的控制.



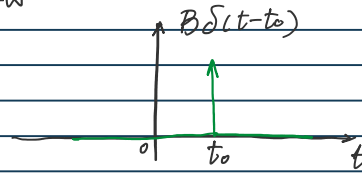
2) 单位脉冲 (unit impulse) 函数 $\delta(t)$

简易定义:

$$\delta(t) = \begin{cases} +\infty, & t=0 \\ 0, & t \neq 0 \end{cases} \quad \text{且} \quad \int_{-\infty}^{\infty} \delta(t) dt \equiv 1$$

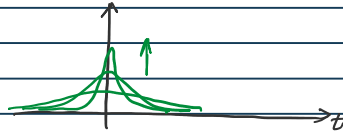
严格定义 (其中一种):

$$\delta(t) = \int_{-\infty}^{\infty} e^{i\omega t} d\omega$$



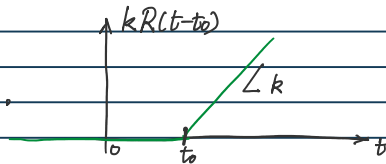
此时又称狄拉克 (Dirac) δ 函数.

实验上只能进行近似的控制.



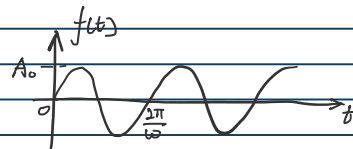
3) 斜坡 (ramp) 函数 $R(t)$

$$R(t) = \begin{cases} t, & t \geq 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases} \quad \text{易见 } R(t) = tH(t).$$



4) 正弦振荡:

$$f(t) = A_0 \sin(\omega t), \quad f^{(n)}(t) = ?$$



5) 一些性质

$$H(t) = \int_{-\infty}^t \delta(t') dt'$$

$$\delta(t) = \frac{dH(t)}{dt}$$

$$R(t) = \int_{-\infty}^t H(t') dt' = tH(t)$$

$$H(t) = \frac{dR(t)}{dt}$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} f(t) \delta(t-a) dt = f(a), \quad \text{特别地} \quad \int_{-\infty}^{\infty} \delta(t) dt = 1$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} f(t) H(t-a) dt = \int_a^{\infty} f(t) dt$$

§ 常见流变测试模式

为简单起见, 以下所提到的“应力”和“应变”都是标量值的时间函数, 作为标量, 可理解为应力的剪切分量 τ_{22} , 法向应力差 $(\tau_{11} - \tau_{22})$ 和 $(\tau_{22} - \tau_{33})$, 以及简单剪切下的剪切应变或单轴拉伸下的拉伸应变 ϵ , 它们在材料中各处取值相同.

1) 蠕变 (creep)

输入: 拉伸或剪切应力 $\sigma(t) = \sigma_0 H(t)$

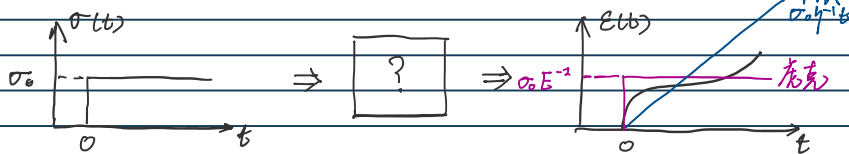
输出: 拉伸或剪切应变 $\epsilon(t)$ 或 $\gamma(t)$

蠕变柔量 (creep compliance): $T(t) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\epsilon(t)}{\sigma_0}$ 常因单位: D_n^{-1}

输出: 拉伸或剪切应变 $\epsilon(t)$ 或 $\gamma(t)$

蠕变柔量 (creep compliance): $J(t) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\epsilon(t)}{\sigma_0}$, 常用单位: Pa^{-1}

(以拉伸为例, 剪切的定义类似)



为什么没有 ϵ 与 0 反号
为什么没有减函数?

虎克固体满足: $\sigma(t) = E\epsilon(t)$. 在蠕变测试中,

$$\epsilon(t) = \frac{\sigma_0}{E} H(t), \text{ 故 } J(t) = E^{-1} = \text{常数}, t > 0$$

牛顿流体满足: $\sigma(t) = \eta \dot{\gamma}(t)$, 在蠕变测试中,

$$\dot{\gamma}(t) = \frac{\sigma(t)}{\eta} = \frac{\sigma_0}{\eta} H(t), \gamma(t) = \int_{-\infty}^t \frac{\sigma_0}{\eta} H(t) dt = \frac{\sigma_0}{\eta} t H(t)$$

$$\text{故 } J(t) = \frac{t}{\eta}, t > 0$$

Kelvin-Voigt 模型 (忽略惯量) 满足:

$$E\gamma(t) + \eta \dot{\gamma}(t) = \sigma(t), \text{ 记 } \tau = \eta/E, \text{ 称 Kelvin-Voigt 模型的松弛时间.}$$

在蠕变测试中, $\sigma(t) = \sigma_0 H(t)$, $\gamma(0) = 0$, 解得 $\gamma(t) = \frac{\sigma_0}{E} (1 - e^{-t/\tau}) H(t)$

$$\text{故 } J(t) = E^{-1} (1 - e^{-t/\tau}) = E^{-1} (1 - e^{-t/D_c}),$$

当 $D_c \rightarrow 0$ 时, $J(t) \approx E^{-1}$,

$$\text{当 } D_c \rightarrow \infty \text{ 时, 由 } e^x = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{x^n}{n!}, J(t) \approx E^{-1} [1 - (1 - D_c^{-1})] = \frac{t}{\eta}$$

2) 应力松弛 (Stress Relaxation)

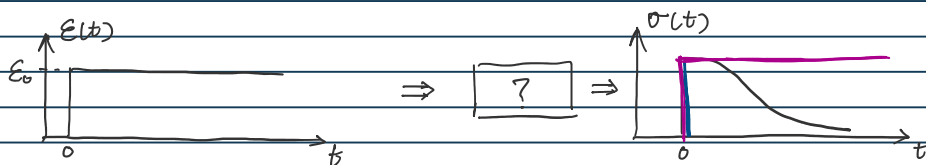
输入: 拉伸或剪切应变 $\gamma(t) = \gamma_0 H(t)$

输出: 应力 $\sigma(t)$.

应力松弛模量 (stress relaxation modulus):

$$\text{剪切: } G(t) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\sigma(t)}{\gamma_0}, \text{ 拉伸: } E(t) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\sigma(t)}{\epsilon_0}$$

$$\text{永久模量/平衡模量: } G_{\text{eq}} \stackrel{\text{def}}{=} \lim_{t \rightarrow \infty} G(t), E_{\text{eq}} \stackrel{\text{def}}{=} \lim_{t \rightarrow \infty} E(t)$$



为什么没有反号?
为什么没有增函数?

虎克固体的应力松弛:

牛顿流体的应力松弛:

Kelvin-Voigt 模型的应力松弛

Maxwell 模型的应力松弛

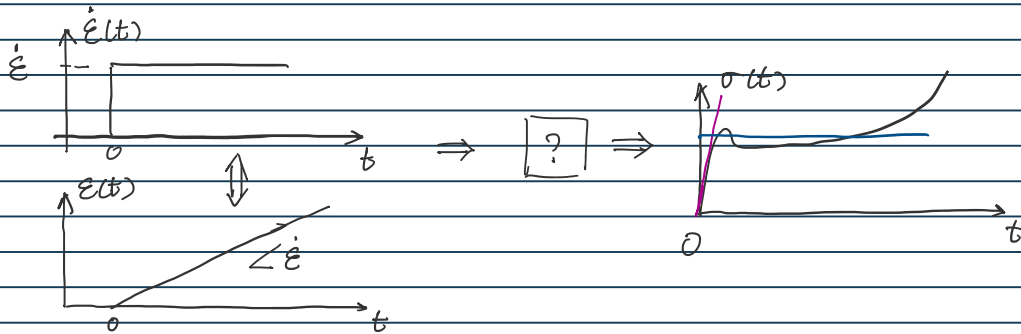
如果输入剪切应变, 除关心剪切应力输出外, 还要关心第一和第二法向应力差 $N_1(t)$ 和 $N_2(t)$.

第一法向应力差系数 $\Psi_1(t) \stackrel{\text{def}}{=} N_1(t) / \dot{\gamma}^2(t)$, $\Psi_2(t) \stackrel{\text{def}}{=} N_2(t) / \dot{\gamma}^2(t)$

所有线性元件模型都假设了 $N_2(t) = N_2(t) \equiv 0$

3) 应力增长 (stress growth) / 启动流 (start-up flow) / 简单拉伸 / ...

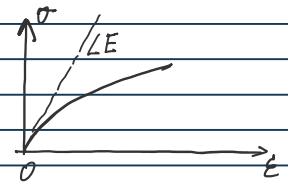
输入: 应变 $\dot{\epsilon}(t) = k H(t)$, 即 $\epsilon(t) = k R(t)$,
输出: 应力 $\sigma(t)$



△若输入的是拉伸应变, 则可定义:

杨氏模量 (Young's modulus): 由参数方程形式

$$\begin{cases} \epsilon(t) = k H(t) \\ \sigma(t) \end{cases}$$



消去 t 得到 $\sigma = \sigma(\epsilon)$ 形式后, 进行级数展开得:

$$\sigma(\epsilon) = a_0 + a_2 \epsilon + a_4 \epsilon^2 + \dots \quad (\text{其中 } a_0 \text{ 必须为零})$$

$$E \stackrel{\text{def}}{=} a_2 = \lim_{\epsilon \rightarrow 0} \frac{\sigma(\epsilon)}{\epsilon}$$

拉伸粘度: $\eta^+(t) = \frac{\sigma(t)}{\dot{\epsilon}(t)}$, 稳态拉伸粘度: $\eta_E^{ss} = \lim_{t \rightarrow \infty} \eta^+(t)$

△若输入的是剪切应变, 则可定义

$$G_0 \stackrel{\text{def}}{=} \lim_{\gamma \rightarrow 0} \frac{\sigma(\gamma)}{\gamma} \quad (\text{类似杨氏模量的定义方法, 但很少采用})$$

剪切粘度: $\eta^+(t) = \frac{\sigma(t)}{\dot{\gamma}(t)}$, 稳态剪切粘度: $\eta^{ss} = \lim_{t \rightarrow \infty} \eta^+(t)$

第一、二法向应力差系数:

$$\Psi_i(t) = \frac{N_i(t)}{k^2}, \quad i=1, 2,$$

稳态第一、二法向应力差系数:

$$\Psi_i^{ss} \stackrel{\text{def}}{=} \lim_{t \rightarrow \infty} \Psi_i(t), \quad i=1, 2.$$

牛顿流体 / 范克固体 / Kelvin-Voigt / Maxwell 模型的应力增长

4) 正弦振荡测试

(另外详述)