#### 第18卷 第6期

2005 年 12 月

1003-7713/2005/06-971-5

# 基于分布链修正的磁流变弹性体的物理模型\*

党 辉 , 朱应顺 , 龚兴龙 , 张培强\*\*

(中国科学技术大学力学与机械工程系,中科院材料力学行为与设计重点实验室,合肥 230027)

摘 要: 在考虑磁流变弹性体中链的方向分布的基础上,对磁流变弹性体的偶极子模型作出了修正.用局部场的 方法计算了链的势能,引入了分布函数来描述链的分布,并分析了与磁场方向不一致的斜链的磁流变效应,进而通 过积分叠加求得含有分布链的磁流变弹性体的磁流变效应.在磁流变弹性体的理论模型中,引入了制备磁场和基 体性质等影响因素.

关键词: 磁流变弹性体;磁流变效应;分布函数 中图分类号:0326 文献标识码:A

# **Revised Model of the Magnetorhelogical Elastomer**

# **Based on Distributed Chains**\*

Dang Hui , Zhu Yingshun , Gong Xinglong , Zhang Peiqiang\*\*

( Key Laboratory of Mechanical Behavior and Design of Materials , Chinese Academy of Sciences ,

Department of Mechanics and Mechanical Engineering, University of Science and Technology of China, Hefei 230027)

**Abstract** On the basis of distributed chains , the model of MR elastomer was revised. After the potential energy of a chain was analyzed using the local field method , a special function was used to describe the distribution of chains. Then the MR effect of distributed chains as well as the overall MR effect were studied. Concurrently , the effects of the curing magnetic field and the matrix were incorporated into the model of MR elastomer.

Key words MR elastomer , MR effect , Distribution function

#### 1 引 言

磁流变材料是一种流变性能可由外加磁场控制 的新型智能材料,在汽车、建筑和振动控制等领域有 着广泛的应用.磁流变弹性体是磁流变材料的一个 分支.它的力学性能可由外加磁场控制,主要表现为 剪切模量在外加磁场下的显著增加.利用偶极子模 型<sup>[1-3]</sup>,可对其磁流变效应作出预测.磁流变弹性体 主要由基体和铁磁性颗粒组成.制备时,将混合有铁 磁颗粒的液态基体在磁场下固化.在磁场的作用下, 颗粒将在基体中重新排布,形成大体沿磁场方向的 链状结构,固化完成后,这种有序结构就固定于基 体中.

一般认为,磁流变弹性体中,颗粒形成的链沿着制备时的磁场方向.但实际上,链并不完全沿着磁场 方向,而是和磁场方向有一定的夹角(如图1).

本工作在充分考虑到链与制备磁场方向的夹角 的基础上,对传统的偶极子模型<sup>[1-3]</sup>作了相应的 修正.

<sup>\*</sup> Project supported by Chinese Academy of Sciences and Specialized Research Fund for the Doctoral Program of Higher Education (20030358014).

<sup>\*\*</sup> Corresponding author , Email : pqzhang@ ustc. edu. cn. Received 16 January 2005 ; in final form 2 September 2005.





颗粒间距较小时会有一定的误差.

图 1 磁流变弹性体沿磁场方向的切面的电镜照片 Fig. 1 Optical photograph of chains in MR elastomer

## 2 势能计算

如图 2 所示,链与磁场方向的夹角为 $\theta$ ,两相邻 颗粒的间距为 d. 方生等考虑局部场效应,计算得到 了颗粒磁矩平行于链方向的分量  $m_{//}$ 和垂直于链方 向的分量  $m_{|}$ <sup>[4]</sup>:

$$m_{//} = \frac{4\pi\mu_{f}\mu_{0}R_{p}^{3}\beta H_{0}\cos\theta}{A}$$
 (1)

$$m_{\perp} = \frac{4\pi\mu_{\mu}\mu_{0}R_{p}^{3}\beta H_{0}\sin\theta}{B} \qquad (2)$$

其中, $\mu_0$ 为真空磁导率; $\beta = \frac{\mu_p - \mu_f}{\mu_p + 2\mu_f}$ ; $\mu_p$ 、 $\mu_f$ 分别 为颗粒和基体的相对磁导率; $V = \frac{4}{3}\pi R_p^3$ ; $R_p$ 为颗 粒半径; $H_0$ 为制备时的外加磁场.

$$\begin{cases}
A = 1 - 4\beta \left(\frac{R_p}{d}\right)^3 \zeta, \\
B = 1 + 2\beta \left(\frac{R_p}{d}\right)^3 \zeta, \\
\zeta = \sum_{k=1}^{\infty} \frac{1}{k^3} \approx 1.202
\end{cases}$$
(3)

设链内颗粒个数为 n,并令

$$\alpha = 4n\pi\mu_0\mu_\beta R_p^3 \qquad (4)$$

则链的磁矩 M 在平行于链和垂直于链方向的分量 分别为:

$$\begin{cases} M_{//} = \frac{\alpha}{A} H_0 \cos\theta , \\ \\ M_{\perp} = \frac{\alpha}{B} H_0 \sin\theta , \end{cases}$$
(5)

所以,链在外场中的位势能可写成[5]

$$\mathbf{E} = -\mathbf{M} \cdot \mathbf{H}_0$$

 $= -\alpha \left(\frac{\cos^2\theta}{A} + \frac{\sin^2\theta}{B}\right) H_0^2 \qquad (6)$ 这里,局部场模型中,把颗粒当作偶极子来处理,在



#### Fig. 2 A chain in magnetic field

#### 3 分布函数

这一部分从概率论的观点出发,考虑到弹性体 中链的分布方式与磁场下处在不同位置的链的能量 大小相关,参照热力学中的麦克斯韦-玻尔兹曼分 布,引入分布函数来描述链的分布.

处于不同方向的链,能量不同.固化前,颗粒在 基体中运动,更容易成链于能量较小的方向.该物理 过程类似于顺磁质中分子固有磁矩在外加磁场下的 定向排列.因此,我们用 Langevin 的顺磁性经典理论 中的方法<sup>[5]</sup>,参照麦克斯韦-玻尔兹曼分布

$$f = C \cdot \exp\left(-\frac{E}{k \cdot T}\right) \tag{7}$$

设链的分布函数为:

$$f(\theta) = C \cdot \exp\left[\frac{\alpha\left(\frac{\cos^2\theta}{A} + \frac{\sin^2\theta}{B}\right)H_0^2}{k_0 \cdot T}\right] \quad (8)$$

其中 T 为制备时的温度; C 为待定系数. 需要指出 的是 (8)式中的  $k_0$  不再取玻尔兹曼常数. 因为麦-玻分布描述的粒子是在真空中运动,而磁流变弹性 体制备过程中颗粒的运动和重组在基体中进行,受 到基体的阻碍与限制,所以这里的  $k_0$  是一个与制备 时基体性质有关的常数. 基体的流动性越好,  $k_0$  值 越小,反之  $k_0$  值越大.

$$\Leftrightarrow \qquad \alpha \frac{H_0^2}{k_0 \cdot T} = a \qquad (9)$$

则参数 a 综合反映了颗粒大小、制备磁场、基体性质 和温度等因素对链分布的影响. 此时(8)式可化为:

$$f(\theta) = C \cdot \exp\left[a\left(\frac{\cos^2\theta}{A} + \frac{\sin^2\theta}{B}\right)\right] \quad (10)$$

另外 ,由归一化条件 ,对半空间角积分

$$C \cdot \int \exp\left[a\left(\frac{\cos^2\theta}{A} + \frac{\sin^2\theta}{B}\right)\right] d\Omega$$
$$= C \cdot \int_0^{2\pi} \int_0^{\frac{\pi}{2}} \exp\left[a\left(\frac{\cos^2\theta}{A} + \frac{\sin^2\theta}{B}\right)\right] \sin\theta d\theta d\varphi$$
$$= 1$$

可以求得

$$C = \frac{1}{2\pi \int_0^{\frac{\pi}{2}} \exp\left[a\left(\frac{\cos^2\theta}{A} + \frac{\sin^2\theta}{B}\right)\right]\sin\theta d\theta}$$
(11)

由于弹性体中颗粒间距一般很小,设 $d = 2.1R_p$ ,此 时A = 0.48,B = 1.26.a = 5时,根据(10)式和(11) 式可以绘制出分布函数f的曲线如图 3.从图 3 可以 看出,链处在与磁场方向夹角较小的位置的概率较 大,而分布在与磁场方向夹角较大的位置的概率较 小.另外,a值越大,图形的峰越尖,链的方向越趋 于一致.





### 4 参数估计

分布函数 f 的形式确定后,就可以通过电镜照 片的结果,用数理统计的方法来估计其中的参数 a 的大小,进而可求出不同的基体所对应的 k<sub>0</sub> 值.

一方面,由分布函数可以求得 θ 的平均值

$$\overline{\theta} = C \int_0^{2\pi} \int_0^{\frac{\pi}{2}} \theta \exp\left[a\left(\frac{\cos^2\theta}{A} + \frac{\sin^2\theta}{B}\right)\right] \sin\theta d\theta d\varphi$$
(12)

另一方面,由电镜照片也可以求出 $\theta$ 的平均值.设电 镜拍到n条链,第i条链与磁场方向的夹角为 $\theta_i$ ,则  $\theta$ 的平均值

$$\overline{\theta} = \sum_{i=1}^{n} \frac{\theta_i}{n}$$
 (13)

 $设 \theta = \theta$  就能由(11)式和(12)式联立解出参数 *a* 的数值. 作为样本的链越多 "所得的数据将越准确. 另外 ,电镜也可测得颗粒间距 *d* ,故 *A*、*B* 为可求.

再根据(8)式,可解得

$$k_0 = \alpha \frac{H_0^2}{a \cdot T} \tag{14}$$

其中  $\alpha$  由(4)式给出. 这样,对于不同的基体,可以 通过实验求得与基体性质有关的系数  $k_0$ .  $k_0$  可以作 为评价基体的一个重要参数,  $k_0$  越小,基体的性能 越好.

#### 5 应变分析

通过计算,可以求得与磁场方向有一定夹角的 链自身的剪应变和弹性体整体的剪应变之间的 关系.

建立三维直角坐标系,使磁流变弹性体受剪切 的方向,垂直于 z 轴,沿 x 轴正向,对应的剪切应变 定义为整体剪应变;垂直于链的剪切对应链自身的 剪应变,定义为链剪应变.当弹性体发生整体剪应变 时,会引起链剪应变,且二者之间满足一定的变换关 系. 另外,测试磁场方向沿 z 轴方向,且与制备时所 加磁场方向一致.

图 4 中 *OM* 是沿( $\theta \varphi$ )空间方向的一根链,*OM* 和 *z* 轴的夹角为  $\theta$  和 *x* 轴的夹角为  $\beta$ . *OM* 在 *xOy* 平 面的投影长度为 *a* ,且投影和 *x* 轴的夹角为  $\varphi$ . *OM* 的长为 *c* ,*M* 点到 *xOy* 平面的距离为 *b*. 当整体剪应 变为  $\gamma$  时,设 *xOy* 平面不动,则 *M* 点有沿 *x* 轴正方 向的位移 *b* ·  $\gamma$  ,该链的链剪应变为 :

$$\gamma' = b \cdot \gamma \cdot \sin\beta/c \qquad (15)$$

)

$$\sin\beta = \sqrt{b^2 + (a \cdot \sin\varphi)^2}/c$$
$$= \sqrt{\cos^2\theta + \sin^2\theta \cdot \sin^2\varphi} \qquad (16)$$

所以 ,空间方向为( θ φ )的链 ,对应的链剪应变和整 体剪应变的变换关系为:



## 6 磁场分析

由于颗粒一般取铁磁性物质,其磁导率远大于 基体的磁导率,且链内颗粒间距一般较小,所以当链 的方向和测试磁场方向夹角不是很大时,链中的磁 力线近似沿着链的轴线方向.因此,近似地,我们假 设当链的方向与磁场方向夹角较小时,平行于磁场 的链和与磁场方向有一定夹角的链,其内部的磁场 能量密度对链的自身剪切变形的微分相同.

对于 θ 较大的链来说,该假设高估了磁场能.但 是,一方面,从分布函数的曲线可以看出,链大部分 分布在与磁场方向夹角较小的位置,另一方面,由 (17)式 θ 较大的链,γ'较小,对磁流变效应的贡献 也小,所以这样的假设不会引起很明显的误差.

## 7 效应叠加

这部分首先对比 *θ* =0 和 *θ*≠0 的链的磁流变效 应 ,再借助分布函数 ,通过积分将各个方向的链对整 体磁流变效应的贡献叠加起来.

对于与磁场方向一致的链,设一根链的磁场能 量密度为 E,链自身的剪切变形为  $\gamma'$ ,在磁场下附加 的剪应力  $\tau'$ 可由下式给出<sup>[3]</sup>:

$$\tau' = \frac{\partial E}{\partial \gamma'} \tag{18}$$

对于位置为( $\theta \varphi$ )的一根链,设其磁场能量密度仍为 *E*,整体的剪切变形为  $\gamma$ ,链自身的剪切变形为  $\gamma'$ .

磁场所产生的附加剪应力:

$$\tau = \frac{\partial E}{\partial \gamma} = \frac{\partial E}{\partial \gamma'} g \frac{\partial \gamma'}{\partial \gamma}$$
$$= \frac{\partial E}{\partial \gamma'} g \cos\theta \sqrt{\cos^2 \theta + \sin^2 \theta g \sin^2 \varphi}$$

 $= \tau' g \cos\theta \sqrt{\cos^2 \theta + \sin^2 \theta g \sin^2 \varphi} \quad (19)$ 位置为( $\theta \varphi$ )的单链在磁场下附加的剪切模量

 $\triangle Q(\theta \varphi) = \triangle Q(0) g \cos\theta \sqrt{\cos^2 \theta + \sin^2 \theta g \sin^2 \varphi}$ (20)

 $\triangle Q(0)$ 为  $\theta = 0$  的单链在磁场下的附加剪切模量.

一根链处于位置(θ φ)的概率由函数f来描述. 取整体剪切模量为单链剪切模量的平均值,则含有 分布链的弹性体的整体剪切模量

 $\Delta G = \int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{\frac{\pi}{2}} \Delta Q (\theta \varphi) \cdot f(\theta) \cdot \sin\theta d\theta d\varphi (21)$ 仅含有平行于磁场方向的链的弹性体的剪切模量为  $\Delta G' = \Delta Q (0)$ ,令

$$R = \triangle G / \triangle G'$$
  
=  $\int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{\frac{\pi}{2}} \cos\theta \cdot \sqrt{\cos^{2}\theta + \sin^{2}\theta \sin^{2}\varphi}$   
 $\cdot (G, \theta) \cdot \sin\theta d\theta d\phi$ 

 $f(\theta) \cdot \sin\theta d\theta d\varphi \qquad (22)$ 

其中 ƒ( θ)由(10)式和(11)式给出. R 为考虑链的 分布与不考虑链的分布所得的附加剪切模量的比 值.

# 8 结果分析

由(22)式,可以将 *R* 看作参数 *a* 的函数. 同样, 设 *d* = 2.1*R<sub>p</sub>*、*A* = 0.48、*B* = 1.26,可绘出 *R* 随参数 *a* 的变化曲线如图 5.

当 a = 0 时 ,由( 10 )式和( 11 )式 ,分布函数

$$f(\theta) = \frac{1}{2\pi}$$
(23)

此时,链的分布退化为均匀分布,由(22)式得:

$$R = \frac{1}{2\pi} \cdot \int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{\frac{\pi}{2}} \cos\theta \,\sqrt{\cos^{2}\theta + \sin^{2}\theta \sin^{2}\varphi}$$
$$\cdot \sin\theta d\theta d\varphi = 0.424$$
(24)

当 a→∞ 时 ,R→1. 这时 , $\triangle G$  的计算结果与传统的 不考虑链的方向分布的偶极子模型<sup>[1-3]</sup>相同 ,是均



Fig. 5 The curve of R as a function of a

匀分布时的 2.34 倍.

有足够的实验数据时,就能根据(12)和(13)解 出参数 *a* 的值,进而可由(2)式求出 *R* 的值.这样, 对磁偶极子模型得到的结果<sup>[1-3]</sup>进行修正,就能求 得磁流变弹性体在磁场下的剪切模量的增量:

$$\Delta G = R \cdot \Delta G' = 36R \cdot \phi \mu_{g} \mu_{0} \beta^{2} H^{2} \left(\frac{R_{p}}{d}\right)^{3} \zeta$$
(24)

其中 H 为测试磁场 不同于制备时所加的磁场 H<sub>0</sub>.

R 随着 a 的增大单调递增,增加 a 值将有利于 改进材料制备.因此,增加制备时的磁场,提高固化 前基体的流动性,都有利于制备出更好的磁流变弹 性体.另外,由于温度取绝对温度,在常温附近,根据 (8)式,温度的变化对结果的影响较小.但是温度会 影响基体的流动性,所以控制适当的温度也能改善 材料性能<sup>61</sup>.

#### 参考文献

- [1] Davis L C. J. Appl. Phys. , 1999, 85: 3348
- [2] Shiga T, Okada O, Kurauchi T. J. Appl. Polym. Sci., 1995, 58:787
- [3] Jolly M R, Carlson J D. J. Intel. Mater. Syst. Struct., 1996, 7:613
- [4] Fang S(方生), Gong X L(龚兴龙), Zhang P Q(张培强) et al. J. Univ. Sci. Techno Chin.(中国科学技术大学学报), 2004, 34:456
- [5] Chen B Q(陈秉乾), Shu Y S(舒幼生), Hu W Y(胡望雨). Special Research On Electromagnetism(电磁学专题研究), Beijing(北京): Higher Education Press(高等教育出版社), 2001. 253
- [6] Demchuk S A, Kuz 'min V A. Journal of Engineering Physics and Thermophysics, 2002, 75:396

975