```
程序简介
程序下载方法
程序准备条件
程序原理公式
平均声速
德拜温度
```

热导率的非晶极限

杨氏模量E

剪切模量G

块体模量B计算

体积模量K计算

泊松比

格林艾森常数

应力场相关的适配参数 ε

deby-callaway模型

参考文献

程序简介

本程序采用python3编写,具体用到的第三方库有numpy, pyyaml, scipy。如有问题,及时联系 J.Pei(J<u>.Pei@foxmail.com</u>)。

本程序源代码托管在github上面,如需要查看最新版本程序,请移步至: https://github.com/13skeleto n/Debye-Callaway-model-u

本人技术原因: periodic-table.yaml文件与exe文件一定要放在同一文件夹下。

程序下载方法

Windows:

- 1. 打开<u>https://github.com/13skeleton/Debye-Callaway-model-u</u>链接,点击"clone or download"按钮,将zip文件下载至本地
- 2. 解压缩.zip文件,打开bin文件夹,双击运行".exe"文件。

bin文件夹下一定要记得准备好"xxx.dat"文件,不然会报错。也不要删除"periodic_table.yaml",不然也会报错。

linux:

自己解决吧,不会的,联系我。

程序准备条件

运行程序前需要明确以下信息:

- 1. 纵波声速,横波声速(奥林巴斯超声回声测试仪可测)
- 2. 样品密度(阿基米德排水法或者Jade分析XRD可知)
- 3. 单胞中原子个数和原子体积(ICSD数据库或者Jade分析XRD可知)
- 4. 基体的晶格热导率与温度的关系,并写入到"xxx.dat"文件中。"xxx.dat"文件每行前有 # 表示注释,程序不会读取此行数据。温度与热导率之间需至少一个空格。"xxx.dat"文件格式如下:

"xxx.dat"本质是一个文本文件,经测试Windows下的"记事本"可以用于编写"xxx.dat"文件,但仍然推荐使用"notepad++"软件。

将准备好的"xxx.dat"文件放置在exe程序统一文件夹下。

5. 固溶体的化学表达式。

程序原理公式

平均声速1

$$v_{average} = \left(rac{1}{3}iggl[rac{1}{v_l^3} + rac{2}{v_s^3}iggr]
ight)^{-rac{1}{3}}$$

其中, $v_{average}$ 是平均声速, v_l 表示纵波声速, v_s 表示横波声速。

德拜温度 1

$$heta_D = rac{h}{k_B} igg[rac{3N}{4\pi V}igg]^{1/3} v_{average}$$

其中,h为普朗克常量, k_B 为玻尔兹曼常数,N为单胞中的原子数目,V为单胞体积。

德拜温度

• 对于各向同性的材料来说 2

$$heta_D = \left(rac{h}{k_B}
ight) \left[rac{9N}{4\pi V(v_L^{-3} + 2v_S^{-3})}
ight]^{1/3}$$

其中 θ_D 代表德拜温度,h代表普朗克常量, k_B 代表玻尔兹曼常数,N代表单胞中的原子数目,V代表晶胞体积, v_L 代表纵向声速, v_S 代表剪切声速

德拜温度的实验反推[^04-11]

通过PPMS测试,测得低温下1.8K-300K范围内的低温热容 C_p ,通过 C_p/T 与 T^2 的线性拟合关系,可以推出德拜温度,这里有两种模型,一种是德拜模型,一种是德拜-爱因斯坦模型。

热导率的非晶极限

• Cahill公式

Cahill公式适用的是非晶材料热导率的高温极限(最小热导率不考虑电子热导,仅从晶格热导的角度出发)。

• 简化公式 3

$$\kappa_{min} = rac{1}{2} \Big(rac{\pi}{6}\Big)^{1/3} k_B V^{-2/3} (2v_t + v_l)$$

其中, κ_{min} 代表热导率的非晶极限, k_B 代表玻尔兹曼常数,V代表平均原子体积, v_l 代表纵波声速, v_t 代表横波声速。

注:谭刚健 4 等人用的公式与上上不同.具体公式如下:

$$\kappa_{min} = rac{\pi}{4} k_B V^{-2/3}
u$$

其中, ν 表示平均声速。

杨氏模量E

• 对于各向同性的材料来说: 5

$$E = rac{G(3v_L^2 - 4v_S^2)}{v_L^2 - v_s^2}$$

其中E代表杨氏模量,G代表剪切模量 , v_L 代表纵向声速 , v_S 代表剪切声速

• 基于弹性常数的计算 6

$$E = \frac{C_{44}(3C_{11} - 4C_{44})}{C_{11} - C44}$$

其中,E代表杨氏模量, C_{11} , C_{44} 代表不同方向的弹性常数。

剪切模量G

• 对于各向同性的材料来说: 5

$$G = \rho v_S^2$$

其中,G代表剪切模量,ho代表样品的密度, v_S 代表剪切声速

块体模量B计算⁷

$$B=
ho\left(v_L^2-rac{4}{3}v_T^2
ight)$$

通过声速测试得到纵波声速 v_L 和横波声速 v_T ,再乘以密度ho即可得到块体模量B。

体积模量K计算

$$K = \frac{E}{3(1 - 2\nu)}$$

其中,E为杨氏弹性模量, ν 为泊松比,本公式选择材科基。

泊松比

- 对于各向同性的材料来说
 - 基于弹性常数的计算 6

$$u = rac{C_{11} - 2C_{44}}{2(C_{11} - C_{44})}$$

其中,u代表泊松比, C_{11} , C_{44} 代表不同方向的弹性常数

$$u = rac{\left(rac{v_L}{v_T}
ight)^2 - 2}{2\left[\left(rac{v_L}{v_T}
ight)^2 - 1
ight]}$$

格林艾森常数

$$\gamma = rac{3}{2}igg(rac{1+
u}{2-3
u}igg)$$

应力场相关的适配参数 ε

$$arepsilon = rac{2}{9} \cdot \left(rac{6.4 imes \gamma imes (1+
u)}{1-
u}
ight)^2$$

deby-callaway模型⁸⁹¹⁰¹¹

$$egin{aligned} rac{\kappa_L}{\kappa_{L,p}} &= rac{tan^{-1}u}{u} \ u^2 &= rac{\pi^2 heta_D\Omega}{hv_{average}^2} \kappa_{L,p} \Gamma \ \Gamma &= \Gamma_S + \Gamma_M \ \Gamma_M &= rac{\sum_{i=1}^n c_i \left(rac{\overline{M}_i}{\widehat{M}}
ight)^2 f_{i,1} f_{i,2} \left(rac{M_{i,1} - M_{i,2}}{\overline{M}_i}
ight)^2}{\sum_{i=1}^n c_i} \ \Gamma_S &= rac{\sum_{i=1}^n c_i \left(rac{\overline{M}_i}{\widehat{M}}
ight)^2 f_{i,1} f_{i,2} arepsilon_i \left(rac{r_{i,1} - r_{i,2}}{\overline{r}_i}
ight)^2}{\sum_{i=1}^n c_i} \ \overline{M}_i &= \sum_k f_{i,k} M_{i,k} \ \overline{r}_i &= \sum_k f_{i,k} r_{i,k} \end{aligned}$$

$$\widehat{M} = \frac{\sum_{i=1}^{n} c_i \overline{M}_i}{\sum_{i=1}^{n} c_i}$$

其中, κ_L 为固溶体中计算的晶格热导率, $\kappa_{L,p}$ 为基体的晶格热导率(可由SPB模型计算得),u为无序度因子, θ_D 为德拜温度, Ω 为平均原子体积,h为普朗克常量, $v_{average}$ 为平均声速, Γ 为散射参数,可以由质量波动 Γ_M 和应力波动 Γ_S 求得。n为主晶格中不同原子位置个数,以(Bi,Sb)2Te3 或者GeTe为例,n=2。 c_i 为原子占位的简并度,以GeTe为例, $c_1=c_2=1$;以(Bi,Sb)2Te3为例, $c_1=2$; $c_2=3$ 。 \widehat{M} 为该化合物的平均原子质量, \overline{M}_i 和 \overline{r}_i 为第ith子晶格的平均原子质量和原子半径, $f_{i,k}$ 为第ith子晶格中第kth个原子的占比分数,以 $Fe_{0.3}(Bi,Sb)_{1.7}Te_3$ 为例,Fe的 $f_{i,k}=0.15$,(Bi,Sb)的 $f_{i,k}=0.85$ 。

参考文献

- 1. K. Kurosaki, A. Kosuga, H. Muta, M. Uno, S. Yamanaka, Ag9TITe5: A high-performance thermoelectric bulk material with extremely low thermal conductivity, Appl. Phys. Lett. 87 (2005) 3–6. doi:10.1063/1.2009828. ← ←
- 2. A. Kosuga, M. Uno, K. Kurosaki, and S. Yamanaka, "Thermoelectric properties of Ag1-xPb18SbTe20 (x = 0, 0.1, 0.3)," J. Alloys Compd., vol. 387, no. 1–2, pp. 52–55, 2005.
- 3. A. F. May and G. J. Snyder, "Introduction to Modeling Thermoelectric Transport at High Temperatures," Thermoelectr. Its Energy Harvest., p. 11, 2012.
- 4. Tan G, Shi F, Doak JW, Sun H, Zhao L-D, Wang P, et al. Extraordinary role of Hg in enhancing the thermoelectric performance of p-type SnTe. Energy Environ Sci 2015;8:267–77. doi:10.1039/C4EE01463D.↔
- 5. A. Kosuga, M. Uno, K. Kurosaki, and S. Yamanaka, "Thermoelectric properties of Ag1−xPb18SbTe20 (x = 0, 0.1, 0.3)," J. Alloys Compd., vol. 387, no. 1–2, pp. 52–55, 2005. ← ←
- 6. F. Ren, E. D. Case, J. E. Ni, E. J. Timm, E. Lara-Curzio, R. M. Trejo, C. H. Lin, and M. G. Kanatzidis, "Temperature-dependent elastic moduli of lead telluride-based thermoelectric materials," Philos. Mag., vol. 89, no. 2, pp. 143–167, 2009.
- 7. G. Tan et al., "High Thermoelectric Performance in SnTe-AgSbTe2Alloys from Lattice Softening, Giant Phonon-Vacancy Scattering, and Valence Band Convergence," ACS Energy Lett., vol. 3, no. 3, pp. 705–712, 2018. ←
- 8. 肖钰博士论文←
- 9. 姚瑶博士论文←
- 10. Zheng, Z., Su, X., Deng, R., Stoumpos, C. C., Xie, H., Liu, W., ... Tang, X. (2018). Rhombohedral to Cubic Conversion of GeTe via MnTe alloying Leads to Ultralow Thermal Conductivity, Electronic Band Convergence and High Thermoelectric Performance. *Journal of the American Chemical Society*, jacs.7b13611. https://doi.org/10.1021/jacs.7b13611 https://doi.org
- 11. Pan, Y., & Li, J.-F. (2016). Thermoelectric performance enhancement in n-type Bi2(TeSe)3 alloys owing to nanoscale inhomogeneity combined with a spark plasma-textured microstructure. NPG Asia Materials, 8(6), e275. https://doi.org/10.1038/am.2016.67 ←