低温下多通道量子结构中的弹性声子输运和热导*

叶伏秋¹⁾²⁾ 李科敏^{1)3)†} 彭小芳¹⁾

1)(湖南大学物理与微电子科学学院,长沙 410082)
 2)(吉首大学物理科学与信息工程学院,吉首 416000)
 3)(湖南理工学院物理与电子学院,岳阳 414006)
 (2010年3月26日收到;2010年6月9日收到修改稿)

利用弹性近似模型和散射矩阵方法,研究了低温下多通道量子结构中的弹性声学声子输运的性质. 计算结果 表明,对于低频声学声子,只要通道的横向宽度相同,各通道中最低阶模的透射概率几乎不受其他结构参数的影 响,且其数值都接近于 0.25;而高频声学声子在各通道中的透射概率与结构参数密切相关,不同通道中的透射概率 不同;当温度非常低时,各通道的热导都接近于量子化热导 $\pi^2 k_B^2 T/(3h)$ 的四分之一;随着温度的升高,各通道的热导增减不一,不同通道的热导差异较大;改变结构参数能有效地调节各通道中声子模的分离程度和热导的大小,从 而实现选择性声子输运和热传导.

关键词: 声学声子输运, 热导, 量子结构 PACS: 68.65.-k

1. 引 言

在过去的30年中,人们已经对低维量子结构和 器件中电子的输运性质进行了广泛地研究[1-17],发 现了著名的量子化电导现象,其量子化电导单元是 2e²/h^[1]. 当量子化电导现象发现以后,当时有人从 理论上开始研究量子化热导现象,但直到1998年, 才有 Rego 等从理论上预言了热导量子化现象的存 在[18,19],即认为在低温下一维量子线中每个声学声 子模的热导具有与几何结构和材料无关的普适的 值 $\pi^2 k_{\rm B}^2 T/(3h)$,其中 $k_{\rm B}$ 是玻尔兹曼常数, h 是普朗 克常数,T是温度. 2000年,Schwab 等^[20]从实验上 观测到了量子化热导现象,并发现在极低温度范围 内存在量子化热导平台,其观察到的热导量子与理 论预测完全符合. 2006 年, Chiatti 等^[21]发现一维纳 米线中电子的热导也存在量子化热导行为,其量子 化单元也是 $\pi^2 k_B^2 T/(3h)$. Meschke 等^[22]从实验上 观察到低温下纳米结构中单模光子辐射的热导也 具有普适的数值 $\pi^2 k_{\rm B}^2 T/(3h)$. 这些研究表明,在纳 米尺度结构中,不管载流子是玻色子还是费米子, 无论结构的形状和材料性质,在非常低的温度都有

着同样的量子化热导行为. 在半导体器件中,由于 热量主要是通过晶格传导,因此作为描述晶格振动 的声子在热输运中起着至关重要的作用.为了系统 地理解量子结构中的声子热输运现象,很多研究小 组提出了各自的理论,并对多种量子结构中的热输 运性质进行了深入的探讨:分子动力学方法被用来 模拟了硅纳米线^[23]、碳纳米管^[24,25]、氢非晶硅薄 膜^[26]、石墨纳米结构^[27]和一维链^[28]的热导:基于 Fourier 定律、Boltzmann 输运方程和 Landauer 公式 的各种计算模型被提出来研究了具有不光滑连 接^[29-34]、粗糙表面^[35,36]、结构缺陷^[37]、侧端结 构^[38-42]、周期性调制^[43]、以及多通道量子波 导^[44,45]等量子体系中的声子输运和热导. 现在已经 知道,量子化热导来源于自由应力边界条件,在温 度 T 趋近于 0 K 时, 声学声子的波长很长, 在自由应 力边界条件下,纳米结构对这些声学声子的散射很 小,声学声子几乎都能通过相应的纳米结构,从而 在低温下呈现出热导量子化的特性:许多以前的工 作主要研究了一些比较简单的单通道或双通道结 构,极少研究复杂的多通道结构.

本文采用弹性模型研究了H形四通道纳米结构中的声学声子输运特性.弹性模型能够很好地处

^{*}国家自然科学基金(批准号:10674044)和湖南省自然科学基金(批准号:11J50430162)资助的课题.

[†]通讯联系人. E-mail:yueyanglikemin@163.com

^{©2011} 中国物理学会 Chinese Physical Society

理低温下半导体量子结构中的声学声子输运和热导,其正确性和适用性也已经被理论计算和实验所证实^[20,39,48]. 计算结果揭示了一些有趣的性质:低频入射声子的0模在各通道中的透射概率几乎不受结构参数的影响,但高频入射声子的0模在各通道中的透射概率与结构参数关系十分密切;当温度趋近于0K时,各通道的热导接近于量子化热导的四分之一;改变散射区域的长度或四通道的横向宽度,能有效地调节各通道中声子模的分离程度和热导的大小.

2. 理论模型和公式

H 形四通道纳米结构如图 1 所示,其材料设为 GaAs,区域 I 是声子的入射通道,区域 Ⅲ, Ⅳ, Ⅴ 为 声子的出射通道;区域 Ⅱ 是声子的散射区域. 假定 通道 I 的温度为 T_1 ,通道 Ⅲ, Ⅳ和Ⅴ 的温度都是 T_2 , 且温度差 δ $T(\delta T = T_1 - T_2 > 0)$ 很小,在计算中可以 用平均温度 $T(T = (T_1 + T_2)/2)$ 代替区域 I, Ⅱ, Ⅲ, Ⅳ, Ⅴ 中的温度. 对于图 1 中的纳米结构,在弹 性散射近似下,通道 j(j = I, Ⅲ, Ⅳ, Ⅴ)的热导表达 式可以写成^[17,18]



图 1 H形四通道纳米结构的示意图 $(d_1 + h + d_2 = d_3 + h_2 + d_4, d_j(j = I, II, N, V)$ 是通道 j 的横向宽度, 通道 I 与 N 相距 h, 通 道 II 与 V 相距 h_2 , 散射区域 II 的纵向长度为 b)

其中 $\tau_m(\omega)$ 是通道 I 的第*m*模经过区域 II 后进入 通道*i*(*i* = III, IV, V)的透射概率, ω_m 是第*m*模的 截止频率, $\beta = 1/(k_B T)$, k_B 是玻尔兹曼常数, \hbar 是普 朗克常数. 计算热导的中心问题是计算透射概率 $\tau_m(\omega)$. 在本文中, 我们采用弹性近似模型和散射 矩阵方法计算声学声子的透射概率. 在图 1 所示的 结构中,存在三种极化的声学声子模,即纵向极化 P 模,垂直极化 SV 模和水平极化的 SH 模,它们的极 化方向分别为 *x*,*y* 和 *z* 方向^[50]. 由于 *x*-*y* 平面内的 极化声学模(P 模和 SV 模)与 *z* 方向极化的 SH 模 都是退耦合的,而且输运性质相似^[40],一般讨论 SH 模的输运规律即可. 许多以前的工作也只讨论了 SH 模的输运性质和热导^[31–35,41–44]. 在弹性散射近 似下,SH 模的位移场 *ψ* 满足以下方程:

$$\frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} - v_{\rm SH}^2 \nabla^2 \psi = 0, \qquad (2)$$

其中 v_{SH} 是 SH 声学波的速度,它与质量密度 ρ 和弹性常数 C_{44} 的关系为

$$v_{\rm SH}^2 = \frac{C_{44}}{\rho},$$
 (3)

于是,各个区域 $\xi(\xi = I, II, II, III, V, V)$ 中 SH 模的 位移场 ψ 可写成如下形式:

$$\psi^{\xi}(x,y) = \sum_{m=0}^{N^{\xi}} \left(A_m^{\xi} \mathrm{e}^{\mathrm{i}k_m^{\xi}x} + B_m^{\xi} \mathrm{e}^{-\mathrm{i}k_m^{\xi}x} \right) \Phi_m^{\xi}(y) \,, (4)$$

其中 $\Phi_m^{\xi}(y)$ 表示第 m 模在通道 ξ 中的横向波函数, 它的具体形式决定于结构与外界的边界条件.根据 能量守恒,通道 ξ 中 m 模的波数 k_m^{ξ} 与入射声子频率 ω ,SH 声学波的速度 v_{SH} 和通道 ξ 的横向宽度 d_{ξ} 满 足以下关系:

$$\omega^{2} = k_{m}^{\xi^{2}} \nu_{\rm SH}^{2} + \frac{m^{2} \pi^{2} \nu_{\rm SH}^{2}}{d_{\xi}^{2}}, \qquad (5)$$

当边界取应力自由边界条件时,SH 声学波在每一个 界面要满足 \hat{n} ・ $\nabla \psi = 0$,其中 \hat{n} 是边界法线方向的 单位矢量.SH 声学波在区域 ξ 中的横向波函数 $\Phi_{m}^{\xi}(y)$ 可以分别表示成以下形式:在通道 I 中,

$$\Phi_{m}^{I}(y) = \begin{cases} \sqrt{\frac{2}{d_{1}}} \cos\left\{\frac{m\pi}{d_{1}}\left[y - (h + d_{2})\right]\right\}, (m \neq 0), \\ \sqrt{\frac{1}{d_{1}}}, (m = 0); \end{cases}$$

在区域Ⅱ中,

$$\Phi_{m}^{II}(y) = \begin{cases} \sqrt{\frac{2}{d_{3} + d_{4} + h_{2}}} \cos\left(\frac{m\pi}{d_{3} + d_{4} + h_{2}}y\right), (m \neq 0), \\ \sqrt{\frac{1}{d_{3} + d_{4} + h_{2}}}, & (m = 0); \end{cases}$$

在通道Ⅲ中,

$$\begin{split} \varPhi_m^{\mathrm{III}}(\boldsymbol{y}) \ &= \begin{cases} \sqrt{\frac{2}{d_1}} \mathrm{cos} \Big\{ \frac{m\pi}{d_3} \big[\boldsymbol{y} - (h_2 + d_4) \big] \Big\}, (m \neq 0) \,, \\ \\ \sqrt{\frac{1}{d_3}}, & (m = 0) \,; \end{cases} \end{split}$$

在通道Ⅳ中,

$$\Phi_{m}^{W}(y) = \begin{cases} \sqrt{\frac{2}{d_{2}}} \cos\left(\frac{m\pi}{d_{2}}y\right), & (m \neq 0), \\ \sqrt{\frac{1}{d_{2}}}, & (m = 0); \end{cases}$$

在通道V中,

$$\begin{split} \varPhi^{\mathrm{V}}_{m}(y) &= \begin{cases} \sqrt{\frac{2}{d_{4}}} \mathrm{cos}\Big(\frac{m\pi}{d_{4}}\Big)y, & (m \neq 0), \\ \\ \sqrt{\frac{1}{d_{4}}}, & (m = 0). \end{cases} \end{split}$$

这里,值得特别指出的是:(4)式中的求和应该包括 所有的传播模和衰减模,但在实际运算中,一般只 需要包括所有的传播模和几个最低阶的衰减模 即可.

根据位移 ψ 和应力 $C_{44} \partial \psi / \partial x$ 在各界面处必须 连续的边界条件,利用散射矩阵方法^[49-51]即可求出 透射概率 $\tau_m(\omega)$,再由(1)式求出该量子结构的热 导.在下面的数值计算中,采用的弹性常数和质量 密度参数^[55] 分别为 $C_{44} = 5.99 \times 10^{10}$ Nm⁻², $\rho = 5317.6$ kg·m⁻³.

3. 数值结果和分析

图2描述了在通道Ⅲ,Ⅳ,Ⅴ中0模的透射概率 随约化频率 ω/Δ 的变化关系. 这里 $\Delta = \omega_{n+1} - \omega_n =$ $\pi v_{sH}/d_1$,它表示通道 I 中第 n+1 模与第 n 模的截 止频率之差, vsu是 SH 声学波的波速. 从图 2(a) 和 (b)中可以发现,当ω→0时,0模在通道Ⅲ, IV和V 的透射概率几乎相同,且都接近0.25. 这是因为低 频声学波的波长远大于该量子结构的几何尺寸,因 而这些声学波几乎可以一样地通过各通道,从而表 现出结构参数几乎不对各通道中的声子透射产生 影响. 但随着入射声子频率ω的增加,0模声子在 通道Ⅲ, IV, V中的透射曲线都变成不规则的峰-谷结构,不同通道中及结构参数下的透射曲线相差 很大. 其原因可以从(5)式得到解释,入射声子的频 率ω越高,它在各通道中激发的模的种类就越多, 一般来说,通道中的模越多,模相互干涉形成的透 射曲线就越复杂. 从图 2(a) 和(b) 中还可以清楚地 看到,高频声子在通道Ⅳ中的透射概率总是最小



图 2 在应力自由边界条件下,H 形四通道纳米结构中的 O 模在通道Ⅲ, N 和 V 的透射概率随约 化频率 ω/Δ 的变化关系(图中 $h = h_2 = 2$ nm, $d_1 = d_2 = d_3 = d_4 = 10$ nm, (a) 和(b)分别对应 b = 5 nm 和 20 nm. 实线、划线、点线分别表示通道Ⅲ, N 和 V 的透射概率)

的,此时声子更容易选择从通道Ⅲ中通过. 这是由 于一方面声子倾向于向入射声子方向传播,另一方 面是因为通道Ⅲ最接近热库通道Ⅰ而使得通道Ⅲ 处的声子浓度最大. 对比图2(a)和(b)可以看到, 当增加散射区域的长度b时,声子在各通道中的透 射概率的差别变小. 这是由于增加长度b可使声子 在散射区域Ⅱ中的浓度分布变得相对均匀. 可见, 通过改变散射区域Ⅱ的长度b可以调节声子在通道 Ⅳ和通道V的透射概率.

图 3 给出了散射长度 b 取不同值时,通道 III, IV 和 V 中 0 模的透射概率随宽度 h 的变化关系. 从图 3(a)—(c)中可以看出,当散射长度 b = 5 nm 时,随 着 h 的增加,通道 III 中 0 模的透射概率明显增加,而 通道 IV 和 V 中 0 模的透射概率明显减小. 出现这种 情况的原因是,当 b 较小时,区域 II 中声子密度分布 很不均匀,增大相邻通道之间的距离 h 时,通道 III 与

通道Ⅰ的距离保持不变,而通道Ⅳ、通道Ⅴ离通道Ⅰ 之间的距离增大,通道口离热库通道 [越远,对应 声子密度越低,从而导致声子在通道Ⅳ和V中的透 射概率减小,而总声子流不变,故通道Ⅲ中的透射 概率常常会相应增大. 将图 3(d) 和(a),(e) 和 (b),(f)和(c)对比可以发现,当散射长度增大到 b =20 nm 时,通道Ⅲ,Ⅳ, V中的透射概率变得相对 接近,甚至在有些频率段出现通道Ⅳ和V中的透射 概率大于通道Ⅲ中的透射概率. 这是由于散射长度 b 较大时, 声子在散射区域Ⅱ中的浓度分布变得相 对均匀. 从图 3(a)—(c)或图 3(d)—(f)中还可以 清楚地看到,相邻通道之间的距离 h 对低频声子的 影响小于对高频声子的影响. 这是由于低频声子的 波长较长,其长度大于或接近于散射区域Ⅱ的尺 寸,从而使低频率声子在传输的过程中受到较小 散射.



图 3 在应力自由边界条件下,H形四通道纳米结构中 0 模在通道 III,IV和 V 的透射概率随宽度 $h(h_2 = h)$ 的变化关系 $(d_1 = d_2 = d_3 = d_4 = 20 \text{ nm.} (a) - (c) 和(d) - (f) 对应的 b 分别是 5 nm 和 20 nm. 在(a) 和(d),(b) 和(e),(c) 和(f) 中,入射声子的频率 <math>\omega$ 分别是 0.2 $\pi v_{SH}/d_1$,0.5 $\pi v_{SH}/d_1$,0.8 $\pi v_{SH}/d_1$. 实线、划线、点线分别表示通道 III,IV,V 中 0 模的透射曲线)

图 4 表示入射声子频率为 2.1π*v*_{sH}/*d*₁ 时, 通道Ⅲ, Ⅳ, Ⅴ中的 0,1,2 模的透射概率随宽度 *h* 的 变化关系.从图 4(a)—(c)中可以看出,当散射区 域 II 的长度 b 较小时,在通道 III, \mathbb{N} , \mathbb{V} 中各指数模

的透射概率随 h 的变化都呈现出类正弦曲线的周期 性变化;同时还可以看到,通道 III, IV, V中0模的透 射概率差别不大,通道 III 中1模的透射概率明显小 于通道 IV, V中1模的透射概率,而2模只能在通道 III 中传输. 当散射区域 II 的长度 b 增加到 20 nm 时,如图 4(d)—(f)所示,通道 III, IV和 V 中各指数 模的透射概率随 h 的变化呈现不规则的峰 – 谷结 构,这是因为此时透射模与散射区域 II 中的声子发 生了更加复杂地耦合. 把图 4(d)和(a),(e)和(b) 对比可以发现,增加散射区域Ⅱ的长度 b 更有利于 通道 V 中 0 模和 1 模的透射. 此外,在图 4(f)中也 展示了与图 4 (c)类似的规律,即 2 模也只在通道 Ⅲ中输运,且存在很尖锐的透射峰. 由此可见, 利用这种四通道纳米结构可以实现声子模的分离, 而且可以通过改变结构参数去调节模的分离, 离程度.



图 4 应力自由边界条件下,通道 III, IV, V 中的 0,1,2 模的透射概率随宽度 $h(h_2 = h)$ 的变化关系 $(d_1 = d_3 = 12 \text{ nm}, d_2 = d_4 = 10 \text{ nm}.$ (a) 和(d),(b)和(e),(c)和(f)分别对应于 0,1,2,模的透射概率. 入射声子频率 $\omega = 2.1\pi v_{SH}/d_1.$ (a)—(c),(d)—(f)中的散射长度 b 分别为 5 nm,20 nm. 实线、划线、点线分别表示通道 III, IV, V 中的透射曲线)

图 5 是不同散射长度 b 下,各通道的横向宽度 d 取不同值时,热流通过整个纳米结构的总约化热导、 通道Ⅲ,Ⅳ,Ⅴ的总约化热导随温度 T 的变化关系. 图 5(a)和(e)都表明,当温度趋近于 0 时,整个结构的 总热导总趋近于 3/4π²k²_BT/(3h),这是因为当温度 T →0 K 时只有 0 模存在,而 0 模在这种四通道结构中 总的透射概率为 0.75. 这种模的热导值和它的分裂 行为与通道的数目有关系^[37]. 随着温度的升高,总热 导随着温度的升高而增加,这是由于在高温下该结构 中激发了更多的声学模. 从图 5(a) 和(e) 中还都可 以看出, 当各通道的横向宽度 *d* 增加时, 总的热导变 大, 这是由于声子在各通道中的横向局域程度变小的 缘故. 把图 5(a) 和(e) 对比可以发现, 对于具有较大 长度 *b* 的 H 形四通道纳米结构, 增加横向宽度 *d* 更有 利于增大总的热导. 在图 5(a)—(d) 和 5(e)—(h) 中都可以看到, 随着温度的升高, 整个纳米结构的总 热导以及总热导的增加主要是通道Ⅲ的贡献, 这与通 道Ⅲ最接近热库有关. 分别对比图 5(f) 和(b), (h) 和



T/K T/K T/K T/K 図5 各通道的横向宽度 $d(d = d_1 = d_2 = d_3 = d_4)$ 取不同的值时约化热导 K/T 随温度的变化关系. $(h = h_2 = 2 \text{ nm. } (a) \pi(e)$ 表示整个结构的总热导,(b) $\pi(f)$,(c) $\pi(g)$,(d) $\pi(h)$ 分别对应于通道 III, W, V 中的总热导,(a) —(d),(e) —(h) 分别对应于 b = 5 nm,20 nm. 实线、划线、点线分别对应于 d = 10,15,20 nm



图 6 温度为 T = 2 K 时,各通道的约化热导 K/T 随 $h(h_2 = h)$ 的变化关系 $(d_1 = d_2 = d_3 = d_4 = 20$ nm, (a),(b)分别对应于 b = 5 nm,20 nm. 实线、划线、点线分别表示通道 III, N, V 的约化热导)

(d)可以看到,增加散射区域Ⅱ的长度 b 能明显增加通道Ⅲ,V的总热导.但对通道Ⅳ,其总热导却随温度的增加而减小,如图 5(c)和(g)所示,增大散射区域Ⅱ的长度 b 对于通道Ⅳ的热导也没有明显的改善.可见,改变散射区域Ⅱ的长度 b 和四个通道的横向宽度 d 可以调节该纳米结构的热导.

图 6 展示了温度不变时各通道的约化热导 *K*/*T* 随 *h*(*h*₂ = *h*)的变化关系.从图 6(a)和(b)中都可 以看到,随着 *h* 的逐渐变大,通道 Ⅲ 的热导越来越 大,通道 Ⅳ 和 V 的热导越来越小.这是由于 *h* 变大 时,通道 Ⅳ 和 V 与热库的距离越来越远,热流更易 从通道 Ⅲ 中通过.当散射区域 Ⅱ 的长度 *b* 较小时,如图 6(a)所示,声子浓度在散射区域 Ⅱ 中分布得很 不均匀,在接近热库的通道 Ⅲ 处分布较密集,在远 离热库的通道 Ⅳ 和 V 处分布较稀疏,因而导致通道 Ⅲ 的热导与通道 Ⅳ 和 V 处分布较稀疏,因而导致通道 Ⅲ 的热导与通道 Ⅳ , V 的热导有很大差别.将图 6(a)和(b)对比可以看到,当增加散射区域 Ⅱ 的长度 *b* 时,由于声子浓度在散射区域 Ⅱ 中分布得相对均

匀,因而声子在通道Ⅲ中的热导与在通道Ⅳ或Ⅴ中的热导之间的差别减小.

图7描述了总的热导随横向宽度 d4 的变化关 系. 从图 7(a) 和(e) 中可以看出, 整个结构的总热 导随着 d₄ 的增大而减小,而且这种变化在散射长度 b 较大时表现得更加明显.为了进一步探究总热导 减少的原因,我们计算了通道Ⅲ,Ⅳ,Ⅴ的总热导随 d_{4} 的变化,如图7(b)—(d)和(f)—(h)所示. 当 d_{4} 的值变大时,通道V对声子的局域程度降低,从而 导致声子更容易从通道V通过,所以通道V的热导 随之明显增大.对于通道Ⅲ,由于从通道V中通过 声子的增加,则声子选择从通道Ⅲ中通过的概率就 减小了,所以通道Ⅲ的热导随着 d₄ 的增大而减小, 这种变化在散射长度 b 较大时表现得非常明显. 而 对于通道 \mathbb{N} ,其热导的随 d_{4} 的变化很特别,当散射 长度 b 很小时,热导随 d_4 的增加而减小;当 b 增加 到 20 nm 时,随着 d₄ 的增大,其热导先增大再减小. 从这些计算结果可以看出,整个结构的热导随 d₄ 增



图7 不同温度下总约化热导 *K*/*T* 随 d_4 的变化关系. h = 2 nm, $d_1 = 10 \text{ nm}$, $d_2 = 12 \text{ nm}$, $d_3 = 10 \text{ nm}$, $h_2 = (d_1 + d_2 + h - d) - d_4$. (a) 和(e), (b) 和(f), (c) 和(g), (d) 和(h)分别为整个纳米结构的总热导、通道 III, IV, V的总热导. (a) — (d) 和(e) — (h)分别对应于 b = 5 nm, 20 nm. 实线、划线、点线分别对应于温度 T = 2 K, 2.5 K, 3 K)

大而减小的主要原因是通道Ⅲ的热导随 *d*₄ 的增大 而减小. 由此可见,调节结构参数 *d*₄ 也可以控制各 通道的热导.

4. 结 论

本文利用弹性近似模型和散射矩阵方法,研究 了H形四通道纳米结构中的声学声子热输运性质. 计算结果表明,当入射声子的频率趋近于0时,只要 通道的横向宽度相同,各通道中最低阶模的透射概 率几乎不受其它结构参数的影响,且其数值都接近 于 0. 25,整个结构的透射概率近似为 0. 75;而高频 声学声子在各通道中的透射概率与结构参数密切 相关,且通道 III 中的透射概率最大;当温度趋近于 0 K 时,各通道的热导接近于量子化热导 π²k_B²T/(3h) 的四分之一;随着温度的升高,各通道的总热导增 减不一且在通道 III 的热导最大;通过改变散射区域 的长度或四通道的横向宽度能有效地调节各通道 中声子模的分离程度和热导的大小,从而实现选择 性声子输运和热传导.

- Wees B J, Houten H, Beenakker C W J, Williamson J G, Kouwenhoven L P, Marel D, Foxon C T 1988 *Phys. Rev. Lett.* 60 848
- [2] Wang X H, Gu B Y, Yang G Z 1998 Phys. Rev. B 58 4629
- [3] Chen K Q, Gu B Y, Lin Y K, Chuu D S 1999 Int. J. Mod. Phys. B 13 903
- [4] Chen K Q, Wang X H, Gu B Y 2000 Phys. Rev. B 61 12075
- [5] Xu H Q 2002 Phys. Rev. B 66 165305
- [6] Xia J B, Li S S 2003 Phys. Rev. B 68 75310
- [7] Zhu J L, Dai Z S, Hu X 2003 Phys. Rev. B 68 45324
- [8] Huang W Q, Chen K Q, Shuai Z G, Wang L L, Hu W Y 2004 Acta Phys. Sin. 53 2330 (in Chinese) [黄维清、陈克求、帅 志刚、王玲玲、胡望宇 2004 物理学报 53 2330]
- [9] Chen J W, Yang L F 2005 Acta Phys. Sin. 54 2183 (in Chinese) [陈将伟,杨林峰 2005 物理学报 54 2183]
- [10] Wang X J, Wang L L, Huang W Q, Tang L M, Chen K Q 2006 Acta Phys. Sin. 55 3649 (in Chinese) [王新军、王玲玲、黄 维清、唐黎明、陈克求 2006 物理学报 55 3649]
- [11] Zheng Y Z, Qi C H, Ding X D, Lee W Z 2006 Acta Phys. Sin.
 55 294 (in Chinese) [郑永真、齐昌炜、丁玄同、郦文忠 2006 物理学报 55 294]
- [12] Xia C J, Fang C F, Hu G C, Li D M, Liu D S, Xie S J 2007 Acta Phys. Sin. 56 4884 (in Chinese) [夏蔡娟、房常峰、胡 贵超、李冬梅、刘德胜、解士杰 2007 物理学报 56 4884]
- [13] Tang L M, Wnag L L, Wang N, Yan M 2008 Acta Phys. Sin.
 57 3203 (in Chinese) [唐黎明、王玲玲、王 宁、严 敏 2008 物理学报 57 3203]
- [14] Niu X M, Qi Y H 2008 Acta Phys. Sin. 57 6926 (in Chinese)
 [牛秀明、齐元华 2008 物理学报 57 6926]
- [15] Jin L, Zhu L, Li L, Xie Z W 2009 Acta Phys. Sin. 58 8577 (in Chinese) [金 莲、朱 林、李 玲、谢征微 2009 物理 学报 58 8577]
- [16] Wang L G, Zhang H Y, Wang C, Terence K S W 2010 Acta Phys. Sin. 59 536 (in Chinese) [王利光、张鸿宇、王 畅、 Terence K S W 2010 物理学报 59 536]

- [17] An Y P, Yang C L, Wang M S, Ma X G, Wang D H 2010 Acta Phys. Sin. 59 2010 (in Chinese) [安义鹏、杨传路、王美山、 马晓光、王德华 2010 物理学报 59 2010]
- [18] Rego L G C, Kirczenow G 1998 Phys. Rev. Lett. 81 232
- [19] Rego L G C, Kirczenow G 1999 Phys. Rev. B 59 13080
- [20] Schwab K, Henriksen E A, Norlock J M, Roukes M L 2000 Nature (London) 404 974
- [21] Chiatti O, Nicholls J T, Proskuryakov Y Y, Lumpkin N, Farrer I, Ritchie D A 2006 Phys. Rev. Lett. 97 056601
- [22] Meschke M, Guichard W, Pekola J P 2006 Nature(London) 444 187
- [23] Volz S G, Chen Gang 1999 Appl. Phys. Lett. 75 2056
- [24] Wu G, Dong J 2005 Phys. Rev. B 71 115410
- [25] Bao W X, Zhu C C 2006 Acta Phys . Sin. 55 3552 (in Chinese) 「保文星、朱长纯 2006 物理学报 55 3552]
- [26] Li S B, Wu Z M, Yuan K, Liao N M, Li W, Jiang Y D 2008 Acta Phys. Sin. 57 3126 (in Chinese) [李世彬、吴志明、袁 凯、廖乃镘、李 伟、蒋亚东 2008 物理学报 57 3126]
- [27] Xu Y, Chen X, Gu B L, Duan W 2009 Appl. Phys. Lett. 95 233116
- [28] Wang J S, Li B 2004 Phys. Rev. Lett. 92 74302
- [29] Cross M C, Lifshitz R 2001 Phys. Rev. B 64 85324
- [30] Huang W Q, Chen K Q, Shuai Z, Wang L, Hu W 2005 Phys. Lett. A 336 245
- [31] Peng X F, Chen K Q, Zou B S, Zhang Y 2007 Appl. Phys. Lett. 90 193502
- [32] Tang L M, Wang Y, Wang D, Wang L L 2007 Acta Phys. Sin.
 56 437 (in Chinese) [唐黎明、王 艳、王 丹、王玲玲 2007 物理学报 56 437]
- [33] Xie F, Chen K Q, Wang Y G, Zhang Y 2008 J. Appl. Phys. 103 084501;104, 054312
- [34] Yao L J, Wang L L 2008 Acta Phys . Sin. 57 3100 (in Chinese) [姚凌江、王玲玲 2008 物理学报 57 3100]
- [35] Li K M, Wang L L, Huang W Q, Zou B S, Wan Q 2009 J. Appl. Phys. 105 104515
- [36] PengX F, Chen K Q 2010 Physica E doi: 10. 1016/j. physe. 2010.02.022

- [37] Santamore D H, Cross M C 2001 Phys. Rev. Lett. 87 115502
- [38] Santamore D H, Cross M C 2001 Phys. Rev. B 63 184306
- [39] Chen K Q, Li W X, Duan W H, Shuai Z, Gu B L 2005 Phys. Rev. B 72 045422
- [40] Li W X, Chen K Q, Duan W H, Wu J, Gu B L 2004 J. Phys. : Condens. Matter 16 5049
- [41] Huang W Q, Chen K Q, Shuai Z, Wang L L, Hu W Y, Zou B S 2005 J. Appl. Phys. 98 093524
- [42] Tang L M, Wang L L, Chen K Q, Huang W Q, Zou B S 2006 Appl. Phys. Lett. 88 163505
- [43] Yang P, Sun Q F, Guo H, Hu B B 2007 Phys. Rev. B 75 235319
- [44] Li K M, Wang L L, Huang W Q, Zou B S, Wan Q 2009 Phys. Lett. A 372 5816
- [45] Zhou L P, Wang M P, Zhu J J, Peng X F, Chen K Q 2009 J. Appl. Phys. 105 114318

- [46] Sun Q, Yang P, Guo H 2002 Phys. Rev. Lett. 89 175901
- [47] Xie F, Chen K Q, Wang Y G, Zhang Z H 2008 J. Appl. Phys. 104 054312
- [48] Wang J S, Wang J, Lu J T, 2008 Eur. Phys. J. B 62 381
- [49] Cross M C, Lifshitz R 2001 Phys. Rev. B 64 85324
- [50] Graff K F 1975 Wave Motion in Elastic Solids (Clarendon, Oxford)
- [51] Li W X, Chen K Q, Duan W H, Wu J, Gu B L 2003 J. Phys.
 D: Appl. Phys. 36 3027
- [52] Leng M, Lent C S 1993 Phys. Rev. Lett. 71 137
 Leng M, Lent C S 1994 Phys. Rev. B 50 10823
- [53] Xu H Q 1995 Phys. Rev. B 52 5803
 Xu H Q 2002 Appl. Phys. Lett. 80 853
- [54] Sheng W D 1997 J. Phys. : Condens Matter 9 8369
- [55] Madelung O 1982 Semiconductors: Group IV Elements and III− V Compounds (Springer, Berlin)

Ballistic phonon transport and thermal conductance in multi-channel quantum structure at low temperatures *

 $Ye \ Fu-Qiu^{1)2)} \quad Li \ Ke-Min^{1)3)^{\dagger}} \quad Peng \ Xiao-Fang^{1)}$

1) (College of Physics and Microelctronics Science, Hunan University, Changsha 410082, China)

2) (College of Physics and Information Engineering, Jishou University, Jishou 416000, China)

3) (College of Physics and Elctronics, Hunan University, Yueyang 414006, China)

(Received 26 March 2010; revised manuscript received 9 June 2010)

Abstract

By using the elastic approximation model and scattering matrix method, we investigated the acoustic phonons transport and thermal conductance in a H-branch four-channel nanostructure. The calculated results show that, for the incident acoustic phonons of low frequency, as long as the transverse width of each channel is equal, the transmission coefficient of mode 0 in each channel almost equals 0.25 and receives no influence from the changes of the other structure parameters. But for the incident acoustic phonons of high frequency, the transmission coefficient of mode 0 in each channel is very sensitive to the structure parameters and there is bigger difference corresponding to the transmission coefficients of different channels. When the temperature is very low, the thermal conductance in each channel is about $\frac{1}{4}\pi^2 k_B^2 T/(3h)$. With the increase of temperature, the thermal conductance of each channel changes to different degrees. By changing the length of

scattering region or the transverse width of each channel, we can control the separating degree of modes and the thermal conductance of each channel efficiently and realize acoustic phonon selective transport and thermal conduction.

Keywords: acoustic phonons transport, thermal conductance, quantum structure PACS: 68.65.-k

^{*} Project supported by the National Natural Science Foundation of China (Grant No. 10674044), and the Natural Science Foundation of Hunan Province, China (Grant No. 11J50430162).

[†] Corresponding author. E-mail:yueyanglikemin@163.com