物理学报 Acta Physica Sinica



螺旋上升对自激发锯齿型双壁碳纳米管振荡行为的影响 曾永辉 江五贵 Qin Qing-Hua Influence of helical rise on the self-excited oscillation behavior of zigzag @ zigzag double-wall carbon nanotubes Zeng Yong-Hui Jiang Wu-Gui Qin Qing-Hua

引用信息 Citation: Acta Physica Sinica, 65, 148802 (2016) DOI: 10.7498/aps.65.148802 在线阅读 View online: http://dx.doi.org/10.7498/aps.65.148802 当期内容 View table of contents: http://wulixb.iphy.ac.cn/CN/Y2016/V65/I14

您可能感兴趣的其他文章 Articles you may be interested in

研究激光激发的声表面波与材料近表面缺陷的振荡效应

Research on the oscillation effect of near-surface metal defect based on laser-generated acoustic surface wave

物理学报.2015, 64(13): 134302 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.134302

高绒度掺硼氧化锌透明导电薄膜用作非晶硅太阳电池前电极的研究 Study of boron-doped zinc oxide film serving as front contact with high haze used in amorphous silicon thin film solar cells

物理学报.2014, 63(2): 028801 http://dx.doi.org/10.7498/aps.63.028801

铜基碳纳米管薄膜的制备及其强流脉冲发射特性研究

Synthesis of CNT film on Cu and its intense pulsed emission characteristics 物理学报.2013, 62(15): 158801 http://dx.doi.org/10.7498/aps.62.158801

一维亥姆霍兹共振腔声子晶体中缺陷模式的实验研究

Experiments on defect mode of one-dimensional phononic crystal containing Helmholtz resonators 物理学报.2013, 62(9): 094304 http://dx.doi.org/10.7498/aps.62.094304

单壁碳纳米管低温及常温下储氢行为的模拟计算研究

The grand canonical Monte Carlo simulation of hydrogen physisorption on single-walled carbon nanotubes at the low and normal temperatures

物理学报.2013, 62(3): 038801 http://dx.doi.org/10.7498/aps.62.038801

螺旋上升对自激发锯齿型双壁碳纳米管 振荡行为的影响^{*}

曾永辉¹) 江五贵^{1)†} Qin Qing-Hua²⁾

1) (南昌航空大学航空制造工程学院,南昌 330063)

2) (Research School of Engineering, the Australian National University, Acton ACT 2601, Australia)

(2016年3月15日收到;2016年4月28日收到修改稿)

运用分子动力学方法模拟了锯齿型双壁碳纳米管体系的振荡行为,其中旋转的内管施加了不同大小的螺旋上升长度.不同于以前关于扶手椅型碳纳米管的工作 (Zeng Y H, et al. 2016 Nanotechnology 27 95705), 锯齿型的内管在施加了不同大小的螺旋上升长度之后,其管壁结构会产生畸变或缺陷.模拟过程中,锯齿型 内管在施加一定的旋转速度以后保持自由,而固定的外管为无任何缺陷的理想锯齿型碳纳米管.分子动力学 模拟结果显示锯齿型内管的轴向振荡行为与内管施加的螺旋上升长度密切相关.内管的振荡频率随着内管螺 旋上升长度的增加而增加.但当内管的螺旋上升长度较大时,由于螺旋上升所引起的内管缺陷结构造成整个 内管的破裂,从而导致其无法进行稳定的轴向振荡.模拟结果还显示,对于无螺旋上升的理想锯齿型碳管,虽 然其轴向振荡效果非常微弱,但却可以作为一种具有恒定旋转频率的旋转致动器.此外,对螺旋上升长度为 0.5 nm的内管在不同温度下的振荡性能进行了模拟分析,结果表明内管振荡的幅度随温度的升高而相应地增 加,但当温度超过一定的临界值后,内管不能保持稳定的振荡.

关键词:碳纳米管,螺旋上升,缺陷,分子动力学 PACS: 88.30.rh, 43.58.Wc, 87.15.ap

DOI: 10.7498/aps.65.148802

1引言

由于其独特的光学、电学以及力学特性,碳纳 米管 (CNT)在当今新型的微纳机电系统领域有着 非凡的潜在应用优势^[1-3].自Cumings和Zettl^[4] 通过实验发现多壁碳纳米管具有超低的摩擦特性 以来,基于碳纳米管的吉兆赫兹(GHz)振荡器的开 发受到了人们的广泛关注.Legoas等^[5]指出,在双 壁碳纳米管中,一个拉出的内管能够在范德瓦耳斯 力的作用下自动来回振荡,且其振荡频率能达到 38 GHz.最近,基于碳纳米管的旋转致动装置也 通过实验方法得以证实^[6].此后,有许多围绕碳纳 米管振荡以及旋转特性的研究工作也逐一开始展 开^[7,8].外界认为碳纳米管优异的振荡行为得益于 管间较弱的范德华力^[9].但回顾以往对双壁碳纳米 管振荡行为的研究,许多学者采用的碳纳米管都是 无任何缺陷的理想碳管.在这些无缺陷的碳纳米 管振荡器的相关研究中,大多数学者^[5,10,11]认为内 管的振荡行为依赖于两管间的间距、碳管结构的公 度性以及体系的温度.而在实际生产中碳管易受 到外界环境的影响而造成管壁的畸变或缺陷^[12,13], 之前一些学者在对一个有缺陷结构的内管的共轴 双壁碳纳米管体系的振荡行为研究中指出,内管缺 陷的存在会显著影响内管振荡的稳定性和振荡的 幅度^[14,15].而这些研究也仅仅局限于内管的平动, 对于一个旋转的内管,当其管壁有畸变或缺陷结构 存在时,其振荡行为究竟如何却鲜有报道.最近, Zeng等^[16]研究了一个扶手椅和锯齿型组合的双

^{*} 国家自然科学基金(批准号: 11162014, 11372126)资助的课题.

[†]通信作者. E-mail: jiangwugui@nchu.edu.cn

^{© 2016} 中国物理学会 Chinese Physical Society

壁碳纳米管体系的振荡行为,其中扶手椅型的内管 是旋转的且施加了螺旋上升长度,他们发现扶手椅 型的内管在施加了螺旋上升长度后可以改善其轴 向的振荡行为,但在他们给扶手椅型的内管施加了 螺旋上升长度之后内管管壁并没有出现任何的缺 陷结构.在这篇文章中,我们利用螺旋上升的方法, 给锯齿形的内管施加不同大小的螺旋上升长度,锯 齿形的内管在施加了螺旋上升长度后其管壁会产 生畸变或缺陷结构.然后,通过分子动力学模拟的 方法研究了一个旋转的锯齿型内管在管壁存在畸 变或缺陷结构的状态下其振荡行为的特性.

2 建模和模拟方法

图1是旋转的双壁碳纳米管振荡器模型的概 念图,其中内外管的两端都是开口的,且外管在模 拟中始终都是固定的,此外内外管都是沿轴向对称 分布.两管之间的管间距为0.34 nm 左右,这是基 于低摩擦振荡要求的考虑^[5,17].更多内外管的具体 几何参数见表1.



图1 (网刊彩色) 双壁碳纳米管振荡器模型示意图

Fig. 1. (color online) Simulation model of oscillator based on double-walled carbon nanotubes.

表 1 碳纳米管的几何参数 Table 1. Geometric parameters of the carbon nanotubes.						
碳管手性 (n,m)@(n,m)	管长 0.1 nm	管半径 0.1 nm	管间距 0.1 nm	螺旋上升长度 0.1 nm	原子数	
(15, 0)@(24, 0)	69.622/49.730	5.96/9.53	3.57	0/0	990/1152	
(15, 0)@(24, 0)	69.572/49.730	5.96/9.53	3.57	5/0	983/1152	
(15, 0)@ $(24, 0)$	69.556/49.730	5.96/9.53	3.57	10/0	983/1152	
(15, 0)@(24, 0)	69.643/49.730	5.96/9.53	3.57	15/0	983/1152	

图 2 (a) 是锯齿型的内管在施加螺旋上升长度 后的形貌图, 这里我们将内管施加了螺旋上升长度 后其两端交错的长度定义为螺旋上升长度, 为方便 叙述起见, 用h表示螺旋上升长度, 且在模拟中删 去螺旋上升长度的那部分原子, 如图 2 (a) 的虚线 框所示. 双壁碳纳米管的每根碳管的内部结构是由 手性指标 (n,m)参数决定的, 此次模拟选取的外管 都是 (24, 0) 的锯齿型碳管, 内管是 (15, 0) 的锯齿 型碳管. 图 2 (b)—图 2 (e) 是施加了不同h 的 (15, 0) 锯齿型碳管的管壁形貌图以及被标记原子区域 的键角图, 其中图 2 (b) 是理想的碳管结构. 我们发 现, 当 (15,0) 的锯齿型碳管其h = 0.5 nm时, 管壁 的正六边形结构会产生畸变, 见图 2 (c). 当 (15,0) 的锯齿型碳管施加的h较大时, 比如h = 1 nm或

h = 1.5 nm, 其管壁会有三角成键的拓扑结构以及 其他缺陷结构, 如图 2(d)—图 2(e) 所示, 类似的这 些缺陷结构在之前的一些研究中已有所报道^[18].

此次模拟中,我们通过分子动力学模拟的方法 来分析旋转的双壁碳纳米管体系的振荡行为.对于 模拟的双壁碳纳米管模型,系统内的相互作用势函 数采用的是经验键序势函数 (adaptive intermolecular reactive empirical bond order)^[19,20],它可以 同时描述碳原子之间共价键的相互作用和以长程 范德瓦耳斯力相互作用的力场,其表达式如下:

$$E = \frac{1}{2} \sum_{i} \sum_{j \neq i} \left[E_{ij}^{\text{REBO}} + E_{ij}^{\text{LJ}} + \sum_{k \neq i, j} \sum_{l \neq i, j, k} E_{kijl}^{\text{TORSION}} \right], \quad (1)$$

其中 E_{ij}^{REBO} (其中REBO是reactive empirical bond order的缩写) 是碳纳米管内部原子之间的 相互作用; $E_{kijl}^{\text{TORSION}}$ 是碳纳米管各种二面角的作 用势; Lennard-Jones (LJ) 势函数描述内外碳管上 原子间的范德瓦耳斯力的作用, 表达如下:

$$E_{ij}^{LJ} = 4\varepsilon [(\sigma/r_{ij})^{12} - (\sigma/r_{ij})^6], \ r_{ij} \leq r_c,$$
 (2)

式中的 ε 和 σ 分别是势阱深度参数和作用势等于0 时原子间的距离参数, $\varepsilon = 0.0029$ eV, $\sigma = 0.34$ nm. 截断系数 r_c 一般取2.2 σ 的长度或更长^[21,22], 模 拟中取 $r_c = 0.1$ nm, r_{ij} 是原子之间的距离.在 模拟起初阶段,整个体系经过能量最小化后,利用 Nosé-Hoover 热浴法使整个体系在室温 300 K的温度下弛豫 60 ps,这一阶段体系处于正则系综 (NVT)条件下.然后在此温度下,给内管施加一个大小为 30 eV 的扭矩,使内管的初始旋转频率达到 300 GHz 左右后撤掉该扭矩,让整个体系处于 微正则系综 (NVE)条件下.模拟中时间分析步长 选为 0.001 ps,总共的模拟时长为 3000 ps.所有的 分子动力学模拟均基于大规模原子分子并行模拟器 (large-scale atomic/molecular massively parallel simulator ^[23]).



图 2 (网刊彩色) 不同螺旋上升长度 (*h*) 的 (15, 0) 的锯齿型碳管形貌图 (a) 施加了 *h* 的碳管; (b) 无 *h* 的理想碳 管; (c) h = 0.5 nm 的碳管; (d) h = 1 nm 的碳管; (e) h = 1.5 nm 的碳管

Fig. 2. (color online) Schematics of the (15, 0) tubes with different length of helical rise (h): (a) The tube with helical rise; (b) the tube with h = 0 nm; (c) the tube with h = 0.5 nm; (d) the tube with h = 1 nm; (e) the tube with h = 1.5 nm.

3 结果与讨论

图 3 是施加不同 h 的 (15, 0) 锯齿型内管质心 在 NVE 之前的位移历程图. 对于四种不同 h 的双 壁碳纳米管模型, 内管在能量最小化过程中, 它们 的质心位置大致相同,这一过程是为了使得整个体 系保持在最稳定的状态.之后整个双壁碳纳米管体 系在NVT条件下,经过Nosé-Hoover热浴体系温 度保持在室温300 K左右,此时,由于原子的热运 动,内管质心的位置会随时间的变化而波动.随后 给内管施加30 eV的扭矩,使内管的初始旋转频率 稳步地达到 300 GHz 左右, 在给内管施加扭矩的过 程中, 内管沿轴向的运动会被限制, 见图 3 的扭矩 阶段. 经过上述这几个阶段后, 在内管以 300 GHz 左右的初始旋转频率下, 让整个体系处于 NVE 的 条件下来考察旋转的内管其自激发的轴向振荡行 为. 图4和图5 是 NVE 过程中不同 h 的内管其质心 位置随时间变化的历程图. 在图4中, 对于具有 h的内管, 其质心的位置随时间的变化呈现周期性 的简谐波动; 但对于h = 0 nm的内管, 其质心的 位置几乎没有发生变化. 如果内管施加的h较大 (h = 1.5 nm), 内管质心的位置随时间的变化呈现 非常杂乱无章的波动, 如图 5 所示.

为此,我们在模拟中特别考察了内管在刚 开始模拟时(t = 0 ps)以及刚进入NVE条件下



图 3 (网刊彩色) NVE 之前不同 h 的内管质心位置的历程图



Fig. 3. (color online) Histories of position of mass center of inner tubes (MCITs) with different h before NVE.

图4 (网刊彩色) NVE 过程中不同 h 的内管质心位置的 历程图

Fig. 4. (color online) The MCITs of the inner tubes with different h during the NVE.



图 5 NVE 过程中 h = 1.5 nm 的内管质心位置的历程图 Fig. 5. The MCITs of the inner tube with h = 1.5 nm during the NVE.

(t = 100 ps)内管管壁结构的变化情况.图 6 是不同 h的内管管壁被标记原子区域的键角图.如图6(a) 所示, 对于h = 0 nm的理想碳管, t = 0 ps 时管 壁六边形结构的键角基本在120°; 当t = 100 ps 时, 其键角也在120°左右, 其中最大与最小的键 角差值为0.714°,这说明内管刚进入NVE环境时, 此时h = 0 nm的内管其管壁的畸变程度很小依 然保持着与初始时相一致的理想结构. 当内管的 h = 0.5 nm时(见图 6(b)),内管管壁的六边形结 构在t = 0 ps时畸变程度很严重; 但在t = 100 ps 时,内管管壁六边形结构的畸变程度有所缓轻,这 主要是由于体系在NVT下原子的热运动缓解了内 管由螺旋上升所造成的扭曲状态,但此时的内管相 比于h = 0 nm的理想碳管,其管壁还是存在较大 程度的畸变,其中最大与最小的键角差值为7.037°. 图 6(c) 和图 6(d) 分别是 h = 1 和 1.5 nm 的内管管 壁键角图,我们发现内管在较大的h下,其管壁都 会出现缺陷结构 (t = 0 ps); 所不同的是, h = 1 nm 的内管在t = 100 ps时,内管管壁的缺陷结构与初 始时相比并没有向周围扩展,但对于h = 1.5 nm的内管在刚进入NVE时(t = 100 ps), 其管壁的 缺陷结构已向周围扩展得较为严重. 图7是以 h = 0.5 nm的内管为例分析其轴向受力的情况,内 管在施加了螺旋上升长度之后, 整个内管的管壁结 构处于一种非匀称的结构状态,即内管的管壁结构 有理想的六边形管壁结构区域以及畸变状态下的 管壁结构区域,这种非匀称结构的内管其轴向的 合力要大于h = 0 nm的理想内管, 对于h = 1和 1.5 nm的内管其轴向的受力亦是如此.因此,在处 于NVE的条件下时,体系在没有任何外部能量的 输入下, h = 0 nm 的理想内管要想突破两端较强

的边界阻碍^[24,25]而产生轴向的振荡就变得较为困 难,这也即图 4 + h = 0 nm 的内管,其振荡幅度几 乎为0. 但对于 $h \neq 0$ nm 的内管,其本身非匀称结 构的管壁在较大的轴向合力下可以打破边界的阻 碍而产生较小幅度的轴向振荡;然而,如果内管的 h较大时,比如h = 1.5 nm 的内管,其管壁的破坏 程度随着模拟的进行会变得越来越严重,直至最后 因整根内管的破裂而模拟终止,在图5中我们也可 以看到内质心的位置非常杂乱无章.显然,不同大 小的螺旋上升长度对内管的轴向振荡有很大的影 响. 从内管的振荡频率来看, h = 0.5和1 nm 的内 管,它们振荡频率的大小分别为8.97和22.41 GHz, 但对于 h = 1.5 nm 的内管由于在整个模拟过程中 内管不稳定地振荡,其振荡频率已无法确定.虽然 h = 1 nm的内管振荡频率要大于h = 0.5 nm的内 管,但h = 0.5 nm的内管振荡的平衡位置(见图 4) 与初始时的位置(见图 3)相一致,而h = 1nm的内 管平衡位置却始终偏离初始位置的一侧.与之前 的研究^[16]相比,h = 0.5和1 nm的锯齿形内管在 NVE下能一直保持稳定的振荡,而施加了h的扶手 椅型内管开始稳定振荡的时间要晚于锯齿形的内 管.此次研究,我们也是首次通过螺旋上升的方法 给锯齿形的内管施加螺旋上升长度使内管的管壁 产生畸变或缺陷结构,在NVE 条件下考察畸变或 缺陷结构的内管的轴向振荡行为.





Fig. 6. (color online) The labeled shell structure of four inner tubes vary with time: (a) The tube with h = 0 nm; (b) the tube with h = 0.5 nm; (c) the tube with h = 1 nm; (d) the tube with h = 1.5 nm.



图 7 (网刊彩色) 内管 h = 0.5 nm 的轴向受力分析 Fig. 7. (color online) The axial force of the inner tube with h = 0.5 nm.

此外,我们还考察了四种不同h的双壁碳纳米 管模型,研究了它们旋转频率的变化情况.图8是 不同h的内管旋转频率的变化曲线图,可以看出 $h = 0 \pi 0.5 \text{ nm}$ 的内管其旋转频率几乎没有下降, 而h = 1 nm的内管旋转频率有较大幅度的下降, 这主要是因为 $h = 0 \pi 0.5 \text{ nm}$ 的内管,在模拟中 它们的管壁都没有产生缺陷结构且振荡的幅度都 比较小,尤其是h = 0 nm的内管,其振荡幅度几 乎为0;但对于h = 1 nm的内管,在模拟中其管壁 的缺陷结构会使内管的能量产生较大的损耗,所 以其旋转频率会有一定幅度的衰减.之前,也有学 者^[26,27]指出当碳纳米管有缺陷结构存在时,内管 在振荡过程中会产生较大的能量损耗.特别是对于 h = 1.5 nm的内管,如图9所示,由于管壁的缺陷 结构会不断向周围扩展,其旋转频率的衰减更为显 著,直至因整根内管的破裂而导致模拟的结束(见 图9中的插图).



图 8 (网刊彩色) NVE 过程中不同 h 的内管的旋转频率 曲线

Fig. 8. (color online) Rotational frequencies of the inner tubes with different h during the NVE.



图 9 NVE 过程中 h = 1.5 nm 的内管的旋转频率曲线 Fig. 9. Rotational frequency of the inner tube with h = 1.5 nm during the NVE.

Hou 等^[28] 通过分子动力学模拟了温度对内管 固定而外管自由旋转的理想双壁碳纳米管体系的 影响,他们发现当体系的温度高于临界温度后,外 管的运动具有很大的随机性,但当体系的温度低于 这个临界温度时,外管运动的方向具有可操控性. 基于此,我们以h = 0.5 nm的内管的双壁碳纳米管 的旋转系统为例,模拟了内管在不同温度下的自激 发振荡行为. 图 10 显示了内管在不同温度下其质 心位置随时间变化的情况. 从图 10 中可以看出温 度由200 K上升至400 K时,内管稳定振荡的幅度 随着温度的升高而相应地增加,这是由于随着温度 的升高两管之间形成的势垒对其内管轴向振荡的 阻碍影响相应地减弱^[28]. 但随着温度的进一步升 高(600 K时),内管在高温高速的旋转下,由于碳原 子热振动振幅的增大和高能量声子的激发导致内 管质心的位置非常的随机,导致内管在整个振动的 过程中表现得很不稳定.



图 10 (网刊彩色) NVE 过程中 *h* = 0.5 nm 的内管在不 同温度下其质心位置的变化情况

Fig. 10. (color online) Influence of temperature on the MCITs of the inner tube with h =0.5 nm during the NVE.

4 结 论

本文通过分子动力学方法模拟了旋转的双壁 碳纳米管体系的振荡行为,其中锯齿型内管是旋转 的,且施加了不同大小的螺旋上升长度. 当锯齿型 的碳管施加不同大小的螺旋上升长度时,其管壁结 构会产生畸变或缺陷. 模拟结果显示, 内管的振荡 行为对螺旋上升长度非常敏感. 对于无螺旋上升的 理想碳管,虽然其轴向振荡效果非常微弱,但它却 可以作为一个以恒定旋转频率旋转的理想致动装 置. 当内管施加的螺旋上升长度为0.5和1 nm时, 旋转的双壁碳纳米管体系可以充当一个稳定振荡 的吉兆赫兹振荡器. 但如果当锯齿型的碳管施加的 螺旋上升长度较大时,比如1.5 nm,在模拟过程中 内管会因管壁缺陷的扩展而导致破裂. 此外, 对于 螺旋上升长度为0.5 nm的内管在不同体系温度下 的振荡行为,也进行了相应的模拟,结果表明内管 稳定振荡的幅度随温度的升高而相应地增加,但温 度过高时内管的振荡变得很不稳定.

参考文献

- [1] Zou J, Ji B H, Feng X Q, Gao H J 2006 Nano Lett. 6 430
- [2] Qin Z, Zou J, Feng X Q 2008 J. Comput. Theor. Nanos. 5 1403
- [3] Zou J, Ji B H, Feng X Q, Gao H J 2006 Small 2 1348
- [4] Cumings J, Zettl A 2000 Science 289 602
- [5] Legoas S B, Coluci V R, Braga S F, Coura P Z, Dantas S O, Galvao D S 2003 *Phys. Rev. Lett.* **90** 055504

- [6] Fennimore A, Yuzvinsky T, Han W, Fuhrer M, Cumings J, Zettl A 2003 Nature 424 408
- $[7]\$ Cai K, Yin H, Qin Q H, Li Y 2014 Nano Lett. 14 2558
- [8] Servantie J, Gaspard P 2006 Phys. Rev. Lett. 97 13831
- [9] Zheng Q, Liu J Z, Jiang Q 2002 Phys. Rev. B 65 245409
- [10] Guo W L, Guo Y F, Gao H J, Zheng Q S 2003 Phys. Rev. Lett. 91 125501
- [11] Cook E H, Buehler M J, Spakovszky Z S 2013 J. Mech. Phys. Solids. 61 652
- [12] Peng D F, Jiang W G, Peng C 2012 Acta Phys. Sin. 61
 146102 (in Chinese) [彭德锋, 江五贵, 彭川 2012 物理学报
 61 146102]
- [13] Zhang L J, Hu H F, Wang Z Y, Chen N T, Xie N, Lin B B 2011 Acta Phys. Sin. 60 077209 (in Chinese) [张丽 娟, 胡慧芳, 王志勇, 陈南庭, 谢能, 林冰冰 2011 物理学报 60 077209]
- [14] Liu P, Gao H J, Zhang Y W 2008 Appl. Phys. Lett. 93 083107
- [15] Li J 2011 Adv. Mater. Res. 308 584
- [16] Zeng Y H, Jiang W G, Qin Q H 2016 Nanotechnology 27 095705

- [17] Legoas S B, Coluci V R, Braga S F, Coura P Z, Dantas S O 2004 Nanotechnology 15 184
- [18] Iijima S 1993 Mat. Sci. Eng. B 19 172
- [19] Brenner D W 1992 Phys. Rev. B 46 9458
- [20] Brenner D W, Shenderova O A, Harrison J A, Stuart S J, Ni B, Sinnott S B 2002 J. Phys. -Condens. Mat. 14 783
- [21] Voter A F, Doll J D 1984 J. Chem. Phys. 80 5832
- [22] Doll J D, McDowell H K 1982 J. Chem. Phys. 77 479
- [23] Lammps molecular dynamics simulator, http://lammps. sandia.gov 2014
- [24] Guo Z, Chang T, Guo X, Gao H 2011 Phys. Rev. Lett. 107 105502
- [25] Guo Z, Chang T, Guo X, Gao H 2012 J. Mech. Phys. Solids 60 1676
- [26] Song H Y, Zha X W 2009 Phys. Lett. A 373 1058
- [27] Guo W L, Zhong W Y, Dai Y T, Li S 2005 *Phys. Rev.* B 72 075409
- [28] Hou Q W, Cao B Y, Guo Z Y 2009 Nanotechnology 20 495503

Influence of helical rise on the self-excited oscillation behavior of zigzag @ zigzag double-wall carbon nanotubes^{*}

Zeng Yong-Hui¹⁾ Jiang Wu-Gui^{1)†} Qin Qing-Hua²⁾

(School of Aeronautical Manufacturing Engineering, Nanchang Hangkong University, Nanchang 330063, China)
 (Research School of Engineering, the Australian National University, Acton ACT 2601, Australia)
 (Received 15 March 2016; revised manuscript received 28 April 2016)

Abstract

Oscillation behaviors of oscillators consisting of defect-free multi-walled carbon nanotubes (MWCNTs) have been extensively studied, owing to the operating frequency of the nanotubes being able to reach up to gigahertz. However, there exist defects in most carbon nanotubes, which will affect the friction force between the walls of nanotubes. It is therefore critical to investigate the oscillation characteristics of the MWCNT-based oscillators containing a distorted or defective rotating tube, for the design of MWCNTs-based oscillators.

Unlike the case in the armchair carbon nanotubes (Zeng Y H, et al. 2016 Nanotechnology **27** 95705), the existence of the helical rise in the zigzag-type nanotubes can induce aberrant or defective shell structures. In this paper, the oscillatory behaviors of zigzag@zigzag double-wall carbon nanotubes containing a rotating inner tube with different helical rises are investigated using the molecular dynamics method. In all the simulation modes, the adaptive intermolecular reactive empirical bond order potential is used in this work for both the covalent bond between carbon atoms and the long-range van der Waals interaction of the force field. The perfect zigzag outer tube is assumed to be fixed while the zigzag inner tube is free after it has been rotated by a torque. At the beginning of the simulation, the whole system is heat bathed at a temperature around 300 K for 60 ps, to gently increase the whole system temperature to around 300 K after the energy minimization. The total number of particles, the system volume, and the absolute temperature are kept unchanged for 60 ps. Then we apply a torque of 30 eV to the inner tube under the constant temperature. After the rotation frequency of the inner tube reaches around 300 GHz, we remove the torque of inner tube and let the whole system be under a constant energy condition. The time steps for all simulations are all chosen to be 1 fs. The total time for the simulation is 3000 ps.

It is found that the oscillatory behavior of the inner tube is dependent on the helical rise. The simulation results show that the oscillation frequency of the inner tube increases with the length of helical rise increasing. However, as the helical rise is further increased, the oscillation becomes awful because of the breakage of the inner tube with defects. Moreover, the zigzag@zigzag double-wall carbon nanotubes without any helical rise may be used as an ideal rotating actuator because the inner tube can rotate at an approximately constant rotational frequency. The influence of the system temperature on the oscillatory behavior of inner tube with a helical rise of 0.5 nm is also investigated. The results show that the oscillation amplitude of the inner tube increases with temperature increasing, but the oscillation of the inner tube is extremely unstable if the temperature is higher than a critical value.

Keywords: carbon nanotube, helical rise, defect, molecular dynamics

PACS: 88.30.rh, 43.58.Wc, 87.15.ap

DOI: 10.7498/aps.65.148802

^{*} Project supported by the National Natural Science Foundation of China (Grant Nos. 11162014, 11372126).

[†] Corresponding author. E-mail: jiangwugui@nchu.edu.cn