### 修士論文

# <u>カーボンナノチューブにおけるフォノン挙動の分子動力学</u>

### 通し番号 1-63 ページ 完

<u>平成20年2月8日 提出</u>

指導教員 丸山 茂夫 教授

### 66224 西村 峰鷹

### 修士論文

# <u>カーボンナノチューブにおけるフォノン挙動の分子動力学</u>

### 通し番号 1-63ページ 完

<u> 平成 20 年 2 月 8 日 提出</u>

指導教員 丸山 茂夫 教授

### 66224 西村 峰鷹

# 目次

第一章 カーボンナノチューブ	4
1.1 カーボンナノチューブ	4
1.2 SWNT の幾何学特性	6
1.3 SWNT の電子構造	8
1.4 CNT の伝熱特性	11
1.5 研究の目的	13
第二章 計算方法	14
2.1 原子間ポテンシャル	14
2.2 温度制御とその方法	16
2.3 数值積分法	16
2.4 周期境界条件	18
第二音 フェ ハント執仁道	20
カニキ / A / Y C 然凶守 91 甘淮拒動レフェ / Y	20
	20
3.1.1	20
3.1.2 同価にわける俗丁比款	20
	22
3.2.1 クラノアイトのノオノン分散関係	22
3.2.2 SWNT のノオノン分散関係	23
3.2.3 SWNT $\mathcal{E}$ / $\mathcal{P}$ / $\mathcal{P}$ + $\mathcal{P}$	25
3.3 量子効果の検証 	26
3.4 フォノンの比調和効果	28
3.4.1 フォノンの散乱	28
3.4.2 フォノンと熱伝導	30
3.4.3 正常過程と反転過程	31
3.5 音響フォノンモード励起	33
3.5.1 音響フォノンと光学フォノン	33
3.5.2 音響フォノンの励起方法	33
3.5.3 LA フォノン	34
3.5.4 TW フォノン	36
3.5.5 TA フォノン	38

第四章 結果と考察

4.1 計	算の指針	40				
4.1.1	計算方法	42				
4.1.2	緩和時間の測定方法					
4.2 測	定結果と考察	46				
4.2.1	励起するフォノンモードのエネルギを一定とした時の					
	フォノン緩和時間の測定	46				
4.2.2	励起するフォノンのエネルギと SWNT の温度の比に対する依存性	46				
4.2.3	温度依存性	49				
4.2.4	周波数依存性	50				
4.2.5	322.62 Å(128 ユニットセル)の SWNT を用いた測定	52				
4.2.6	温度依存性と周波数依存性の考察	53				
4.2.7	SWNT の長さ依存性の考察	56				
第五章	結論	58				
謝辞		59				
参考文禧	犬	61				

# 第一章 序論

# 1.1 カーボンナノチューブ

長い間炭素の同素体は、 $sp^2$  結合による 2 次元の構造をもつグラファイトと  $sp^3$  結合による 3 次元の構造をもつダイヤモンドの 2 種類のみであると考えられていた.しかし、1985年に Kroto, Curl, Smally, らにより第3の同素体として C<sub>60</sub>が発見された[1]. C<sub>60</sub>はサッカーボールのような形をしており、炭素原子が 5 角形または 6 角形の形に sp2 結合で結びついた構造をしており(Fig.1.1), それぞれ 5 員環、6 員環と呼ばれている.炭素原子どうしが  $sp^2$ 結合により結びついており、12 個の 5 角形または 6 角形の形に結びついている. C<sub>60</sub>の発見以降盛んにカーボンクラスターの研究が行われるようになり、C<sub>60</sub>以外にも C<sub>70</sub> や C<sub>84</sub>が発見され(Fig.1.2), これら全てフラーレンと呼ばれる.さらに、フラーレンの中に La, Y, Scなどが入った金属内包フラーレンなども次々と発見され、フラーレンについての研究が活発に行われるようになった.



Fig.1.1 Fullerene C<sub>60</sub>

Fig.1.2 Fullerene  $C_{70}$ 

1990年には Krätschmer, Huffman らによりアーク放電法と呼ばれる方法によってフラー レンを大量に合成する方法が発見された[2]. この方法はグラファイト棒を電極として用い てアーク放電を行うものである. 1991年, 飯島らはアーク放電法でフラーレンを生成した 際にできる陰極付近のスラグ状の堆積物に注目し, 電子顕微鏡で調べるとその中に炭素原 子が筒状に連なった物質を発見した[3]. この物質をカーボンナノチューブ(Carbon Nanotube : CNT)と呼ぶ.

このとき飯島らによって発見されたカーボンナノチューブは多層カーボンナノチューブ (Multi-Walled Carbon Nanotube : MWNT)と呼ばれており, グラフェンシートを丸めて筒状に したような構造が,何層にも入れ子状になった構造をしている (Fig.1.3). さらに, 1993 年 には,グラフェンシートを一枚だけ丸めた構造をした単層カーボンナノチューブ (Single-Walled Carbon Nanotube : SWNT)が発見された (Fig.1.4). また,CNT の内部にフラー レンを内包したピーポッドなど新たな材料が次々と.発見されている(Fig.1.5).

CNT の性質として、軸方向にのみ高い熱伝導率をもつこと、sp<sup>2</sup> 混成軌道による高い機 械的強度を持つことなどが知られている.更に、グラフェンシートの巻き方により SWNT の電気伝導性が異なり、半導体の材料のほかに、高い電気伝導性や熱伝導性をもつ材料と しても期待されている.このように CNT は様々な特性をもち、工学的応用が期待されてい



Fig.1.3 Multi-Walled Carbon Nanotube : MWNT.



Fig.1.4 Single-Walled Carbon Nanotube. : SWNT



Fig.1.5 Peapod.

るが、工学的応用のためには任意の構造を持った CNT を大量合成する手法が必要であり、 未だその手法は確立されていない.

# 1.2 SWNT の幾何学構造

SWNT はグラフェンシートを巻いてチューブ状の分子にした構造をしており,その直径は約1nmから5nmまでのものが現在生成可能である.しかし一方で,長さは数µmから長いもので数mmに達する非常にアスペクト比の高い分子構造である.

SWNT は前述の通りグラフェンシートを巻いてできた構造をしているが、グラフェンシートの巻き方によって幾何異性体が数多く存在し、それを一意に決定するのがカイラルベクトル(chiral vector)である.カイラルベクトルによって、SWNT の直径、カイラル角(グラフェンシートの螺旋の角度)、螺旋方向のパラメタが決定されるが、物理的性質の多くは 直径とカイラル角によって決定するため通常この二つが重要となり、一般的に螺旋方向は 無視される.

カイラルベクトルの定義は,SWNT の円筒軸に垂直に円筒面を一周するベクトル,す なわち円筒を平面に展開したときの,等価な二点A,Bを結ぶベクトルである.カイラルベ クトルは2次元六角格子の基本並進ベクトルa<sub>1</sub>とa2を用いて,

$$C = na_1 + ma_2 \equiv (a_1, a_2) \tag{1.1}$$

と表す. なお,  $n \ge m$  は整数である. このときチューブ直径  $d_t$ , カイラル角  $\theta$  は  $n \ge m$  を 用いて,

$$d_{t} = \frac{\sqrt{3}a_{c-c} \cdot \sqrt{n^{2} + nm + m^{2}}}{\pi}$$
(1.2)

$$\theta = \tan^{-1} \left( -\frac{\sqrt{3}m}{2n+m} \right) \qquad \left( \left| \theta \right| \le \frac{\pi}{6} \right) \tag{1.3}$$

と表せる. ac-c は炭素原子間の最安定距離である.

 $m = 0 (\theta = 0)$ ,または $n = m (\theta = \pi/16)$ の時には、螺旋構造は現れず、それぞれジグ ザグ(zigzag)型、アームチェア(armchair)型と呼ぶ、それ以外のナノチューブは螺旋対象性を もちカイラル(chiral)型と呼ぶ、それぞれの型のチューブの例を Fig.1.6 に示す.

Tは,カイラル指数(n,m)を用いて以下のように表される.

$$T = \frac{\{(2m+n)a_1 - (2n+m)a_2\}}{d_R}$$
(1.4)

ここでベクトル*T*の長さは,カイラルベクトルの長さ(これはチューブの内周長さに等しい)*l*を用いて,以下のように表される.

$$\left|T\right| = \frac{\sqrt{3l}}{d_R} \tag{1.5}$$

$$l = |C| = \sqrt{3}a_{C-C} \cdot \sqrt{n^2 + nm + m^2}$$
(1,6)

また,  $d_R$ は(2n+m)と(2m+n)の最大公約数である.

Fig.1.6 において, チューブのカイラルベクトル *C* と軸方向の基本並進ベクトル T を 2 辺としてもつ長方形がチューブの単位胞(unit cell)となる. チューブの単位胞内に含まれる六角形 (つまりグラファイトの単位胞)の数*N* は以下のように表される.

$$N = \frac{2(n^2 + nm + m^2)}{d_R}$$
(1.7)

またこのとき、チューブの単位胞内に含まれる炭素原子の数は 2N となる.

チューブ軸方向の周期性の違いは、SWNT の物性にも影響を及ぼす.一例を挙げると、 SWNT の電気伝導性について, *n-m* が 3 で割り切れる場合において SWNT は金属的特性を 示すのに対して, *n-m* が 3 で割り切れない場合において SWNT は半導体的特性を示す.



Fig.1.6 Structure of (6,3) SWNT.



Fig.1.7 Various types of SWNT (a) zigzag (10,0), (b) armchair (8,8) and (c) chiral (10,5)

### 1.3 SWNT の電子構造

単層カーボンナノチューブの電子状態は光学素子などへの応用を考えたときに重要で あるが,SWNTの共鳴ラマン分光,吸収分光,蛍光分光などの分光測定のスペクトルを正 しく解釈する上でも重要なものとなってくる.単層カーボンナノチューブは炭素原子の六 員環ネットを基本としているため,その電子状態もグラフェンシートの電子状態の性質を 反映するが,円筒状に完全に閉じた構造をしているため,グラフェンシートの電子状態に 円周方向の周期境界条件を課すことで得られる.

グラフェンシートの2次元エネルギー分散関係は、次の永年方程式から求められる.

$$\det[H - ES] = 0$$

(1.8)

但し,

$$H = \begin{pmatrix} \varepsilon_{2p} & -\gamma_0 f(k) \\ -\gamma_0 f(k) * & \varepsilon_{2p} \end{pmatrix}$$

(1.9)

$$S = \begin{pmatrix} 1 & sf(k) \\ sf(k)^* & 1 \end{pmatrix}$$
(1.10)

ここで、 $\varepsilon_{2p}$ は炭素原子のクーロン積分であり、 $\gamma_0$ は隣接炭素原子の $\pi$ 電子軌道間の共鳴 積分である. f(k)は、

$$f(k) = e^{ik_x a/\sqrt{3}} + 2e^{-ik_x a/2\sqrt{3}} \cos\frac{k_y a}{2}$$
(1.11)

であり,  $a = |a_1| = |a_2| = \sqrt{3}a_{C-C}$ である. これを解くと, グラファイトの $\pi$ バンド及び $\pi^*$ バ

ンドのエネルギー分散関係 $E_{graphite}^{\pm}(\mathbf{k})$ は

$$E_{graphite}^{\pm}(\mathbf{k}) = \frac{\varepsilon_{2p} \pm \gamma_0 \omega(\mathbf{k})}{1 \mp s \omega(\mathbf{k})}$$

(1.12)

と求まる. 但し,  $\omega(\mathbf{k})$ は

$$\omega(\mathbf{k}) = \sqrt{|f(\mathbf{k})|^2} = \sqrt{|\exp(ik_x a/\sqrt{3}) + 2\exp(-ik_x a/2\sqrt{3})\cos(k_y a/2)|^2}$$
(1.13)

である.ここで複号(±)は+が*π*\*バンド, -が*π*バンドに対応する.

また,単層カーボンナノチューブの電子状態においては, 円筒形をしていることから円周方向に周期境界条件が生 じ,グラフェンシートのブリルアンゾーンの限られた波数 ベクトルの波だけが存在を許されるようになる. どのよう な波数ベクトルが許されるのかは SWNT のカイラリティ ごとに異なり,個々のカイラル指数 (*n*, *m*)の SWNT の 電子状態を決定する. Fig.1.8 に,グラフェンシートのブ リルアンゾーン (六角格子)と,SWNT のブリルアンゾ ーン (灰色の直線)を重ねて示す. Fig.1.8 に示したのは 逆格子空間であり,**b**<sub>1</sub>と**b**<sub>2</sub>は



Fig.1.8 Brillouin Zone of SWNT

$$\mathbf{b}_1 = \left(\frac{1}{\sqrt{3}}, 1\right) \frac{2\pi}{a}, \mathbf{b}_2 = \left(\frac{1}{\sqrt{3}}, -1\right) \frac{2\pi}{a}$$

(1.14)

で、定義される逆格子ベクトルである. SWNT 上の電子の波のとりうる波数ベクトルは、 ベクトル  $K_1 \ge K_2$ によって、

$$k\frac{\mathbf{K}_{2}}{|\mathbf{K}_{2}|} + \mu \mathbf{K}_{1}, \quad ( -\frac{\pi}{T} < k < \frac{\pi}{T} \quad ( -\frac{\pi}{T} \quad ( -\frac{\pi}{T} < k < \frac{\pi}{T} \quad ( -\frac{\pi}{T} \quad$$

で指定される灰色の直線で表されている N本の直線上の波数ベクトルだけである. ここで Tは Eq.(1.4)に示した SWNT の基本並進ベクトルであり、Nはユニットセル中の六角形の 数である.  $K_1 \ge K_2$ は

$$\mathbf{K}_{1} = \{(2n+m)\mathbf{b}_{1} + (2m+n)\mathbf{b}_{2}\} / Nd_{R} \quad \& \mathbf{K}_{2} = (m\mathbf{b}_{1} - n\mathbf{b}_{2}) / N$$
(1.16)



Fig.1.9 Electronic density of states for (a) armchair (5,5), (b) zigzag (9,0) (c) zigzag (8,0) SWNTs. であり、これらの値は、カイラル指数(n, m)で一意に定まる. SWNT のエネルギー分散関係  $E^{\pm}_{\mu}(\mathbf{k})$ は、Eq.(1.15) の波数ベクトルをグラフェンシートの分散関係  $E^{\pm}_{graphite}(\mathbf{k})$ の k ベク トルに代入して、

$$E_{\mu}^{\pm}(\mathbf{k}) = E_{graphite}^{\pm}\left(k\frac{\mathbf{K}_{2}}{|\mathbf{K}_{2}|} + \mu\mathbf{K}_{1}\right)$$

(1.17)

となる.

Eq.(1.17)の結果得られる,単層カーボンナノチューブの電子状態密度(Density of State, DOS)にはヴァン - ホーブ特異点と呼ばれる状態密度が非常に高い点が現れる.例として Fig.1.9にカイラリティがそれぞれ(5,5),(9,0),(8,0)の単層カーボンナノチューブの電子状態 密度を示す.また,ベクトル $k \frac{\mathbf{K}_2}{|\mathbf{K}_2|} + \mu \mathbf{K}_1$ が,K点を通る場合(カイラリティ(n,m)において (n-m)が3の倍数の場合)フェルミ準位でのエネルギーギャップが無くなり金属的電気伝導性 を示し,K点を通らない場合((n-m)が3の倍数でない場合)は半導体的電気伝導性を示す. Fig.1.9において,カイラリティ(5,5)及び(9,0)の電子状態はフェルミ準位で有限な電子状態 密度を持つ金属になっており,(8,0)の電子状態はフェルミ準位でバンドギャップを持つ半 導体になっているのが分かる.

### **1.3CNT** の伝熱特性

近年,電子デバイスのサイズは益々小さくなり,その集積度は飛躍的に上昇していると 同時に,デバイスから発生する熱による金属やシリコンの表面劣化が深刻な問題となって おり,いかにデバイスから逃がすかということが非常に重要である.そこで,ナノスケー ルにおいて安定な構造を示し,高い熱伝導率を持つと予想されている SWNT に対して熱デ バイスへの応用が期待されている.



Fig.1.10 thermal conductivity dependence on temperature E. Pop *et al*, *Nano Lett.*, 6 (2006) 96.[13]

しかし、SWNTの熱特性に関する研究は電気特性のそれに比べて乏しいのが現状である. それは、ナノスケールの SWNT に対して温度勾配を設けてその熱伝導率を測定する事は実 験技術的に非常に困難であるためである.とはいえ、近年実験による SWNT の熱伝導率の 測定の報告は増加傾向にあり様々な結果が報告されている.

Kim ら[4]は直径が 14 nm の MWNT を用いて測定を行い, Fujii ら[5]は直径が 16.1 nm の MWNT を用いて測定を行い, ともに室温で熱伝導率が 3000 W/mK 以上であるとの結果が得 られている.また, Choi ら[6]によると直径が 20 nm,長さが 1.4 µm の MWNT を用いて測 定を行ったところ室温で 300 W/mK となっている. Hone ら[7]は SWNT を含む懸濁液から沈 殿した SWNT を取り出してナノチューブマット,または Bucky Mat とよばれる束を作り, その熱伝導率を測定した.その値は室温で約 250 W/mK であるとされ,ナノチューブマット の熱伝導率から推測される SWNT の軸方向の熱伝導率は 1750 W/mK から 5800W/mK であ ると推測されている.一本の孤立した SWNT の熱伝導率を測定したものによると,その値 は室温で 3500 W/mK の値が報告されている[8].

一方,近年数値計算による熱伝導率の測定も増加傾向にある.結晶の熱伝導の媒体とし

ては電子とフォノンがあるが、全ての温度に対して SWNT および MWNT の熱伝導に対し てはフォノンが支配的であるとされており、SWNT の熱伝導に関しては電子の寄与は無視 できるとされている[9][10][11]. 古典分子動力学法を用いてカイラリティが(10,10)の SWNT の熱伝導率が様々なグループにより求められている.これによると、結果のばらつきはか なり大きく SWNT の熱伝導率は室温で 40 /mK から 6600 Wm/K までの大きさとなっている. ばらつきの理由としては、計算系に温度分布を設ける方法(Green-Kubo の公式を用いた平 衡分子動力学や、非平衡分子動力学などが試されている)において、平衡計算ではノイズ の影響が大きく、非平衡計算では温度制御部の影響が大きいことが挙げられる.



Fig.1.11 Length dependences of thermal conductivity of SWNTs and NGRs. Simulations were performed for two different chiral indices (3, 3) and (5, 5)[13].

また,SWNTの熱伝導率の計算が盛んに行われているのは、単にその伝熱特性の高さに 期待してのことだけではない.

電子デバイスにおいても近年の薄膜を用いたデバイスの発展とともに、マイクロスケー ルでの固体内熱伝導に関するフォノン近似を用いた熱伝導解析が一定の成果をあげている [12]. ここで熱伝導をフォノンの伝搬と関連付けて考えると、SWNT内部におけるフォノン の伝搬は強い一次元性を持つ、極めて特異な伝搬となっていることが予想される.一次元 系におけるフォノンの伝搬を考えることができる稀有な系として、SWNT は理論的にも非 常に興味深い材料であると言える.

また, Shiomi ら[13]は SWNT の熱伝導率は SWNT の長さに比例し,やがては一定値に なることを示唆する結果を報告している.また,Mingo と Broido[14]はボルツマンフォノン 輸送方程式を3フォノン散乱をの高次の項まで考慮する事で SWNT の熱伝導率は SWNT の 長さに依存するが SWNT の長さがさらに長くなるとやがて依存性は小さくなることを示し た.物質の熱伝導率が物質の長さに依存するという現象はマクロスケールの熱伝導では起 こりえないことであり、ナノスケール物質特有の現象であると考えることができる.

# 1.3 研究の目的

前項で述べたように SWNT は非常に高い熱伝導率を持つ事が予想されているが,実験, 計算ともに結果のばらつきが大きく信憑性のある結果は得られていない.また,計算による SWNT の伝熱特性の研究は温度勾配を設けた方法がほとんどであり,フォノンを熱伝導 の媒体とみなしてその挙動の詳細を研究した報告は少ない.

そこで、本研究では SWNT におけるフォノン挙動に着目して、まず任意のフォノンモードを再現することを目的とし、次にそれを用いて緩和時間を測定する事によって各フォノンモードの熱伝導に対する寄与を定量化することを目的とした.

本研究室ではこれまでも分子動力学法を用いて SWNT の熱物性を測定することに成功 しており、本研究でも分子動力学シミュレーションを用いて研究を行う.具体的な測定方 法などに関しては次章「計算方法」以降で述べる.

# 第二章 計算方法

# 2.1 原子間ポテンシャル

単層カーボンナノチューブを構成する炭素原子間相互作用としては,Brenner が CVD に よるダイヤモンド薄膜の成長シミュレーションに用いたポテンシャル[15]を採用した. Brenner は Tersoff らが考案した多体間ポテンシャル[16]についてπ結合に関しての改良を加 え、炭化水素系の原子間相互作用を表現した.このポテンシャルでは遠距離の炭素原子同 士が及ぼしあう力はカットオフ関数により無視し,各炭素原子に対する配位数によって結 合エネルギが変化することを考慮して、小型の炭化水素、グラファイト、ダイヤモンド構 造など多くの構造を表現できるように改良されている.

系全体のポテンシャル Eb は各原子間の結合エネルギの総和により次のように表される.

$$E_{b} = \sum_{i} \sum_{j(i>j)} \left[ V_{R}(r_{ij}) - B^{*}_{ij} V_{A}(r_{ij}) \right]$$
(2.1)

ここで、 $V_{R}(r), V_{A}(r)$ はそれぞれ反発力項、引力項であり、以下に示すようにカットオフ関数 f(r)を含む Morse 型の指数関数が用いられている.

$$V_{R}(r) = f(r) \frac{D_{e}}{S-1} \exp\{-\beta \sqrt{2S}(r-R_{e})\}$$
(2.2)

$$V_{R}(r) = f(r) \frac{D_{e}S}{S-1} \exp\{-\beta \sqrt{2/S} (r-R_{e})\}$$
(2.3)

$$f(r) = \begin{cases} 1 & (r < R_1) \\ \frac{1}{2} \left( 1 + \cos \frac{r - R_1}{R_2 - R_1} \right) \pi & (R_1 < r < R_2) \\ 0 & (r > R_2) \end{cases}$$
(2.4)

 $B^*$ は結合 *i-j* と隣り合う結合 *j-k* との角度  $\theta_{jik}$ の関数で、結合状態を表すように引力項の係数 となっている.

$$B^{*}_{ij} = \frac{B_{ij} + B_{ji}}{2} + F_{ij} \left( N_{i}, N_{j}, N_{ij}^{conj} \right)$$
(2.5)

$$B_{ij} = \left(1 + \sum_{k(\neq i,j)} \left[G_c(\theta_{ijk})f(r_{ik})\right]\right)^{-\delta}$$
(2.6)

$$G_{c}(\theta) = a_{0} \left( 1 + \frac{c_{0}^{2}}{d_{0}^{2}} - \frac{c_{0}^{2}}{d_{0}^{2} + (1 + \cos \theta)^{2}} \right)$$
(2.7)

ここで式中の *F<sub>ij</sub>*(*N<sub>i</sub>*, *N<sub>j</sub>*, *N<sub>ij</sub><sup>conj</sup>*)は, π 共役結合系に関する補正項であり[17],以下のように定 義される.

$$N_i = \sum_{k(\neq j)} f(r_{ik})$$
(2.8)

$$N_{ij}^{conj} = 1 + \sum_{k(\neq i,j)} f(r_{ik}) F(r_{ik}) + \sum_{l(\neq i,j)} f(r_{jl}) F(x_{jl})$$
(2.9)

$$F_{ij} = \begin{cases} 1 & (x_{ik} \le 2) \\ \frac{1 + \cos\{\pi(x_{ik} - 2)\}}{2} & (2 \le x_{ik} \le 3) \\ 0 & (3 \le x_{ik}) \end{cases}$$
(2.10)

$$x_{ik} = \sum_{m(\neq k)} f(r_{im})$$
(2.11)

これらの値は炭化水素分子などのπ共役結合系に関して最適化して得られたもので、ダイ ヤモンド構造を安定に存在させるべく追加されていると考えられる.本研究においては、 クラスタの成長を追跡する計算でないことから、計算負荷軽減の為にこの補正項は省略し て用いている.

これら(2.1)~(2.11)までに用いた定数の値を以下に示す(Table 2-1).

Table 2-1	C-C potential	parameters.
14010 2 1		parameters.

$D_e (\mathrm{eV})$	S	$\beta(\text{\AA}^{-1})$	$R_{e}$ (Å)	$R_1$ (Å)	$R_2$ (Å)	δ	$a_0$	$c_0$	$d_0$
6.0	1.22	2.1	1.39	1.7	2.0	0.5	330	3.5	

Brenner ポテンシャルには、炭素原子間距離の値に重点を置きクラスタの形成に最適化されたパラメタIと、炭素間に作用する力の値に重点を置き物性の測定に最適化されたパラメタIIが存在する[16].フォノンすなわち基準振動による熱伝導を考えるため、パラメタは力の再現を重視したパラメタIIを用いて計算を行った.

### 2.2 温度制御とその方法

計算系の中で温度を定義したい分子に対して、その運動エネルギの和

$$E_{k} = \sum_{i} \frac{1}{2} m_{i} v_{i}^{2}$$
(2.12)

を求め、温度 T がそれに比例するものとして、

$$\frac{v_f}{2}k_B T = E_k \tag{2.13}$$

と定義する.式中の $k_B$ はBoltzmann 定数で $k_B$  = 1.380662×10<sup>-23</sup> [J/K], $v_f$ は自由度の数で,1 原子あたり3の自由度を持つため,原子数の3倍となる.シミュレーション中では,SWNT を構成する炭素原子,水分子,Lennard-Jones分子などに対し,温度の計算を行っている.

温度を制御する方法としては、分子動力学で一般的に用いられる速度スケーリング法を 用いた.制御前の温度をT、制御したい目標の温度をT<sub>control</sub>として、温度を制御する各分子の速度に

$$v' = v \times \sqrt{\frac{rT_{control} + (1-r)T}{T}}$$
(2.14)

という計算を行うことで目的の温度に近づける. r は温度制御の強さを定めるパラメタである.本研究では、フォノンの緩和時間を測定する際の初期状態の SWNT の温度を任意の温度にするために温度制御を行うために、極力素早く SWNT を目的の温度にするために r =1.0を用いて温度制御を行った.なお、温度制御を行う頻度は 10 fs に 1 回行った.

# 2.3 数值積分法

ある分子 i に関する運動方程式は

$$\mathbf{F}_{i} = -\frac{\partial E}{\partial \mathbf{r}_{i}} = m_{i} \frac{d^{2} \mathbf{r}_{i}}{d^{2} t}$$
(2.15)

となる. 運動方程式を解くときは Verlet の差分近似という方法が最も広く用いられている. 以下にそのアルゴリズムを示す.

時刻 t から  $\Delta t$  後の位置  $\mathbf{r}_i(t+\Delta t)$ 及び  $\Delta t$  前の位置  $\mathbf{r}_i(t-\Delta t)$ を時刻 t=t の回りでテイラー展開して足し合わせ運動方程式を用いると,

$$\mathbf{r}_{i}(t+\Delta t) = 2\mathbf{r}_{i}(t) - \mathbf{r}_{i}(t-\Delta t) + (\Delta t)^{2} \frac{\mathbf{F}_{i}(t)}{m_{i}}$$
(2.16)

が得られる.速度は位置の時間微分を中央差分で近似した式より得られる.

$$\mathbf{v}_{i}(t) = \frac{1}{2\Delta t} \{ \mathbf{r}_{i}(t + \Delta t) - \mathbf{r}_{i}(t - \Delta t) \}$$
(2.17)

出発値  $r_i(0)$ ,  $r_i(\Delta t)$ を適当の与えれば, Eq.(2.17)より質点の位置を追跡していくことができる. これが Verlet アルゴリズムである.しかし, 次に示すように初期状態として質点の位置  $r_i(0)$ と速度  $v_i(0)$  を与えることでシミュレーションを開始することも可能である. Eq.(2.16)と Eq.(2.17)から  $r_i(t - \Delta t)$  を消去すると,

$$\mathbf{r}_{i}(t + \Delta t) = \mathbf{r}_{i}(t) + \Delta t \mathbf{v}_{i}(t) + (\Delta t)^{2} \frac{\mathbf{F}_{i}(t)}{2m_{i}}$$
(2.18)

この式でt=0とすれば,  $\mathbf{r}_i(\Delta t)$ が得られる.

- 計算アルゴリズムの主要手順を示す.
- 1.初期位置 r<sub>i</sub>(0) および初期速度 v<sub>i</sub>(0) を与える
- 2.r<sub>i</sub>(∆t) を計算する
- 3.時間ステップ n の力  $\mathbf{F}_i(n\Delta t)$  を計算する
- 4.時間ステップ(*n*+1) の **r**<sub>*i*</sub>((*n*+1) *∆t*) を計算する
- 5.(n+1) を n としてステップ 3 の操作から繰り返す

Verlet アルゴリズムは初期状態以外ではまったく速度を用いないで質点を移動させるこ とが特徴であり、そのために前項で示した速度スケーリング法が適用できないという性質 があり、さらにこの式では微少時間間隔での位置の差を計算するので桁落ちが生じやすい という欠点がある.

そこで、本研究では Verlet の差分近似とは数学的に異なった変形を用いた leap-flog(蛙飛び)法を用いて数値積分を行う事にした.この方法では、

$$\mathbf{v}_{i}\left(t + \frac{\Delta t}{2}\right) = \frac{\mathbf{r}_{i}\left(t + \Delta t\right) - \mathbf{r}_{i}\left(t\right)}{\Delta t}$$
(2.19)

とする. Eq.(2.19)は Eq.(2.16)を用いて,

$$\mathbf{v}_{i}(t+\frac{1}{2}\Delta t) = \mathbf{v}_{i}(t-\frac{\Delta t}{2}) + \frac{\Delta t}{m_{i}}\mathbf{F}_{i}(t) + O(\Delta t^{3})$$
(2.20)

と変形できる. これは、t=t+ $\Delta$ t における速度を、t=t- $\Delta$ t/2 における速度と t=t における配置 に基づいて計算した力により求める式である. Eq.(2.20)をもちいると、t=t+ $\Delta$ t における粒子 の位置を算出する.

$$\mathbf{r}_{\mathbf{i}}(t + \Delta t) = \mathbf{r}_{\mathbf{i}}(t) + \Delta t v_{i}(t + \frac{\Delta t}{2})$$
(2.21)

すると, nステップ後の速度と位置は,

$$\mathbf{v}_i[t + (n - \frac{1}{2})\Delta t] = \mathbf{v}_i(t - \frac{\Delta t}{2}) + \frac{\Delta t}{m_i} \sum_{k=1}^n \mathbf{F}_i[t + (k - 1)\Delta t]$$
(2.22)

$$\mathbf{r}_{i}(t+n\Delta t) = \mathbf{r}_{i}(t) + \Delta t \sum_{k=1}^{n} \mathbf{v}_{i}[t+(k-\frac{1}{2})\Delta t]$$
(2.23)

と表せる.これにより、大きな数と小さな数を分離して計算することができ、桁落ちしに くくなる.しかし、leap-flog 法では位置と速度の時間はずれているため、位置と速度を同時 刻に確定できない.従って、運動方程式が精度良く解けているのかどうか確認するには Eq.(2.22)から運動エネルギを計算し、全エネルギの保存をモニタする必要がある.以下に leap-flog 法の計算アルゴリズムを示す.

1. 初期位置  $\mathbf{r}_{i}(n \Delta t)$ と初期速度  $\mathbf{v}_{i}(-\Delta t/2)$ を与える.

- 2. r<sub>i</sub>(0)から F<sub>i</sub>(0)を計算する.
- 3. F<sub>i</sub>(0)と v<sub>i</sub>(-Δt/2)から v<sub>i</sub>(Δt/2)を計算する.
- 4.  $v_i(\Delta t/2) \ge r_i(0)$ から  $r_i(\Delta t)$ を計算する.

### 2.4 周期境界条件

物質の諸性質を考えるとき,通常のマクロな性質を持つ物質には10<sup>23</sup>個程度の分子が含 まれることになる.しかし,計算機でこれらすべてを取り扱うのは現実的でない.そこで, 一部の分子を取り出してきて立方体の計算領域(基本セル)の中に配置するがここで境界 条件を設定する必要がある.一般に物質は表面付近と内部とでは異なる性質を示すため, 表面の影響のない内部の状態(バルク状態)をシミュレートしようとすると,表面の影響 を無視できる程度の多数の分子を用いたマクロな系を構成し,その内部に関して性質を調 べなければならない.しかし,周期境界条件を用いれば,表面の影響のない内部の状態を マクロな系に比べて圧倒的に少ない分子数で実現できる.周期境界条件では,計算領域の 周りすべてに計算領域とまったく同じ運動をするイメージセルを配置する.(Fig.2.2 は,二 次元平面内の運動の場合を表す)



Fig.2.2 Periodic boundary condition

計算領域内から飛び出した分子は反対側の壁から同じ速度で入ってくる.また計算領域 内の分子には計算領域内だけではなくイメージセルの分子からの力の寄与も加え合わせる. このような境界条件を課すと計算領域が無限に並ぶ事になり、これによって表面の存在しないバルクの状態が再現できたといえる.実際の計算においては、計算時間の短縮、空間当方性の実現のため、分子 i に加わる力を計算する際、分子間距離 r が打ち切り距離より離れた分子 j からの力の寄与は無視する.ここでは、注目している分子にかかる力は、その分子を中心とした計算領域の一辺の長さ  $l_v$ の立方体内にある分子からのみとした.分子 i から見た分子 j の位置ベクトルの成分が、 $l_v/2$  より大きいとき h だけ平行移動する事によって実現する.Fig.2.2 の場合、分子 i に影響を及ぼす分子 j はイメージセル内の分子 j'として、逆に分子 j に影響を及ぼす分子 i はイメージセル内の分子 i

Brenner によるポテンシャルなどカットオフ関数により打ち切り距離が定義されている 場合は lv をその距離の2倍以上にとれば問題ない. 一般に等方的な系では1つの分子に対 して距離  $r \rightarrow r + dr$ の球殻の内部に存在する粒子の数は r の2乗に比例するので,分子間 相互作用が r の -3 乗以上で減衰する場合には  $l_v$  を充分大きくとれば問題はないが, クー ロン力などのように分子間相互作用が r の -3 乗以下に比例する場合には,打ち切りに際し て詳細に検討する必要がある.

# 第三章 フォノンと熱伝導

#### 3.1 基準振動とフォノン

#### 3.1.1 フォノン

古典力学では、結晶の定常状態における、熱エネルギ密度は結晶の体積をV、ハミルトニアンをH、 $k_B$ をボルツマン定数、 $d\Gamma$ を運動量Pと位置Rにより定義される位相空間における体積素片として、

$$u = \frac{1}{V} \frac{\int d\Gamma e^{-\frac{H}{k_B T}} H}{\int d\Gamma e^{-\frac{H}{k_B T}}}$$
(3.1)

により表すことができる.一方,量子論では,熱エネルギ密度は離散化されており,

$$u = \frac{1}{V} \frac{\sum_{i} E_{i} e^{-\frac{E_{i}}{k_{B}T}}}{\sum_{i} e^{-\frac{E_{i}}{k_{B}T}}}$$
(3.2)

により表すことができる. Eiは結晶の i番目の定常状態におけるエネルギを表している. 結 晶の定常状態の全エネルギ,つまり調和的ハミルトニアンを H<sup>harm</sup>とすると, N個の原子を 持つ3次元結晶には3N個の基準振動が存在する. 波数ベクトルをkとして角振動数 ω<sub>s</sub>(k) をもつ基準振動の全エネルギは離散化された値のみとることができその値は,

$$E_{ks} = (n_{ks} + \frac{1}{2})\hbar\omega_s(k) \qquad (n_{ks} = 0, 1, 2, \cdots)$$
(3.3)

と表すことができる.ここで, *nks*は基準振動の励起数であり離散的な値のみをとり,括弧内の 1/2 は結晶の零点における振動のエネルギを表している.したがって,結晶の全エネルギは Eq.(3.3)は k と *s* の組合わせについてとったものであり,

$$E = \sum_{ks} (n_{ks} + \frac{1}{2})\hbar\omega_s(k)$$
(3.4)

である.このように、離散化した値のみをとる基準振動はフォノンと呼ばれる.

本研究は古典分子動力学法を用いて計算しているため、エネルギは離散化されておらず、 連続的な値をとることができるのでフォノンは基準振動の近似と全く同一のものであると 考えて差し支えない.

#### 3.1.2 高温における格子比熱

位相空間の体積素片 dΓは Eq.(3.5)により定義される.

$$d\Gamma = \prod_{R} du(R)dP(R) = \prod_{R,\mu} du_{\mu}(R)dp_{\mu}(R)$$
(3.5)

すると、Eq.(3.1)と Eq.(3.5)より、

$$\int d\Gamma e^{-\frac{H}{k_B T}} = \int d\Gamma e^{-\frac{1}{k_B T} \sum \left(\frac{P(R)^2}{2M} + U^{eq} + U^{harm}\right)}$$
(3.6)

となる.ここで, M は原子の質量, U<sup>eq</sup>は定常状態における結晶のハミルトニアン, U<sup>harm</sup> は調和的ハミルトニアンである.したがって, 熱エネルギは次のように表すことができる.

$$u = -\frac{1}{V} \frac{\partial}{\partial \beta} \ln(e^{-\frac{U^{eq}}{k_B T}} (k_B T)^3 \times const) = \frac{U^{eq}}{V} + \frac{3N}{V} k_B T$$
(3.7)

このことからわかるように、古典分布では熱エネルギ密度は温度 T に比例し、格子比熱 cv は Eq.(3.8)によって表すことができ、結晶内の原子数に比例することがわかる.

$$c_v = \frac{\partial u}{\partial T} = 3nk_B \tag{3.8}$$

本研究では古典分子動力学法を用いて計算を行っているため,SWNTの比熱は一定と考えても良い.

#### 3.2 フォノン分散関係

#### 3.2.1 グラファイトのフォノン分散関係

SWNT とグラファイトのフォノンの関係を紹介する[18]. 三次元の構造を持つ SWNT の フォノン分散関係は二次元の構造を持つグラフェンシートをゾーンフォールディングする ことにより求めることができる.



Fig.3.1 The phonon dispersion relation for graphite plotted along high-symmetry in-plane directions. Experimental points from neutron scattering and electron energy loss spectra were used to obtain values for the force constants and to determine the phonon dispersion relations throughout the Brillouin zone[19].

グラフェンシートのフォノン分散関係を Fig.3.1 に示す. Fig.3.1 の原点を通る3本の曲 線は音響フォノンと呼ばれるフォノン分枝を表しており,それぞれ Fig.3.2, 3.3, 3.4 にし めすようなフォノンモードである. 原点を通っていない残りの 3 本の曲線は光学フォノン と呼ばれるフォノンモードを表している.

ここで、音響フォノンモードのなかで、Fig.3.4 に示しているモードは TA(transverse acoustic)フォノン分枝と呼ばれており、他の 2 本の音響フォノンモードのエネルギが Г点 付近で k に比例するのに対して、 $k^2$  に比例する. また、光学フォノンのなかで、865cm<sup>-1</sup> 付近から伸びている TO(transverse optical)フォノンモードも Г点付近ではエネルギが  $k^2$  に比例し、このことは Г点付近では TA フォノン及び TO フォノンは位相速度も群速度も持たないことを示している.



Fig.3.2 Bond-bending mode.

Fig.3.3 Bond-stretching mode.



Fig.3.4 Transverse acoustic mode.

#### 3.2.2 SWNT のフォノン分散関係

SWNT のフォノン分散関係はグラファイトのフォノン分散関係 ω<sup>m</sup>2D(**k**)をゾーンフォー ルディングして得る事ができる.ここで, m=1, 2, …, 6 であり, グラファイトの平面に 存在する 3 本の音響フォノン分枝と 3 本の光学フォノン分枝を表している.

SWNT のフォノン分散関係はカイラリティ,直径,カイラル角に大きく依存する.それ はフォノンの波数ベクトル k がカイラルベクトル Chの周期境界条件にしたがって SWNT の逆格子ベクトル K1 によって表されためである.SWNT の軸方向のフォノン分散関係  $\omega^{m\mu} D(k)$ とグラフェンートのフォノン分散関係  $\omega^{m_{2D}}(k)$ は次の式で結びつける事ができる.

$$\omega_{1D}^{m\mu}(\mathbf{k}) = \omega_{2D}^{m}\left(k\frac{\mathbf{K}_{2}}{|\mathbf{K}_{2}|} + \mu\mathbf{K}_{1}\right), \quad \begin{pmatrix} m = 1, 2, \cdots, 6\\ \mu = 0, 1, \cdots, N-1\\ -\frac{\pi}{T} < k \le \frac{\pi}{T} \end{pmatrix}$$
(3.9)

ここで, k は一次元波数ベクトルであり, K<sub>1</sub>, K<sub>2</sub> はそれぞれ SWNT の周方向逆格子ベクトル, 軸方向逆格子ベクトルである. は SWNT の周方向の逆格子ベクトルである. また, T は一次元平進ベクトル T の絶対値である.

前述の通り,SWNT のフォノン分散関係波はグラフェンシートのフォノン分散関係をゾ ーンフォールディングすることにより,ほぼ全て表す事ができる.Fig.3.5 にカイラリティ (10,10)のSWNT のフォノン分散関係を,Fig.3.6 にカイラリティ(5,5)のSWNT のフォノ ン分散関係を示す.



Fig.3.5(a) Mahan & Jeon, *PRB* 70, (2004) 075405.(b) Mahan & Jeon, *PRB* 70, (2004) 075405[20].



Fig.3.6 Phonon dispersion relation of (5,5) SWNT at low frequency[21].

#### 3.2.3 SWNT とグラフェンシートのフォノンモード

一般に、結晶のユニットセルの原子数が N 個あるとき、その基準振動の自由度は 3N で ある. したがって、カイラリティが(5,5)の SWNT はユニットセル当たりの原子数が 20 個 あり、このとき基準振動の自由度は 60 である. カイラリティが(5,5)の SWNT には 66 本 のフォノン分枝があり、そのうち 54 本が縮退している.

SWNTのTAフォノンモードはSWNTの軸方向に対して横波であることがわかっている. 一方グラフェンシートのTAフォノンモードはグラフェンシートの平面に対して垂直方向 に変位を持つ横波であることがわかっている.

グラフェンシートと SWNT のフォノンモードの対応関係を考えると, Fig.3.7 のように なる. Fig.3.7(a)はグラフェンシートの同一平面に無い, 波数 *k*=0 の TA フォノンモードを 示しており, Fig.3.7(b)に示している SWNT のフォノンモードの1つradial breathing mode (RBM) に対応している. SWNT の RBM モードはその名の通り, SWNT の半径が息をし ているかのように振動するフォノンモードである. ここで, SWNT の RBM のフォノン分 散関係に着目してみると,

 $\omega \to 0 \; , \quad k \to 0$ 

とはならない. したがって, RBM は SWNT に特有の *k*=0 の光学フォノンモードであると 考える事ができる. また, Fig.3.7(c)はグラフェンシートの波数を持つ TA フォノンモード



Fig.3.7 (a) The out of plane tangential acoustic modes at  $\mathbf{k}=0$  (left) in a single layer of graphite give to a radial breathing mode in the carbon nanotube with non-zero frequency(right).(b) An acoustic mode of a carbon nanotube whose vibration is perpendicular to the nanotube axis (right) corresponds to a linear combination of both in-plane and out-of-plane and out-of-plane graphite-derived modes(left).

を示しており, Fig.3.7(d)は SWNT の TA フォノンモードを示している.

#### **3.3 量子効果の検証**

古典分子動力学法により定義される温度と量子力学的により定義される温度は低温に向 かうほど量子効果が大きくなる.したがって,古典分子動力学法を用いてシミュレーション を行う際には計算を行う温度に注意しなければならない.以下に量子効果の影響について の検証法[22]を示す.

古典分子動力学法において,温度は周期境界内の全原子の運動エネルギの和で定義され, ハミルトニアンはそれを 2 倍したものである.これは、フォノンの全エネルギに等しいの でフォノン状態密度を *D*tot(ω)とすると次の関係がある.

$$m\sum_{i}^{N} \mathbf{v}_{i} \cdot \mathbf{v}_{i} = 3Nk_{B}T_{MD} = \int_{0}^{\omega_{\text{max}}} D_{tot}(\omega) \left[ \frac{1}{(e^{\hbar\omega/k_{B}T} - 1)} + \frac{1}{2} \right] \hbar\omega d\omega$$
(3.10)

ここで,右辺の 1/2 は零点振動エネルギを表している.角周波数を周波数に変換し,デバイのフォノン状態密度 *btot*(*v*)を用いると, Eq は

$$T_{MD} = \frac{1}{3k_B} \int_{0}^{\nu_D} \mathbf{b}_{tot}(\nu) \left[ \frac{1}{(e^{\hbar \nu/k_B T} - 1)} + \frac{1}{2} \right] \hbar \nu \, d\nu$$
(3.11)

となる.ここで,  $\nu D$ はデバイ振動数である. $b_{tot}(\nu)$ はLAフォノン分枝,2つの縮退しているTAフォノン分枝,TWフォノン分枝のフォノン状態密度の和をとることにより求めることができ,

$$b_{tot} = b_{LA} + 2b_{TA} + b_{TW} = \frac{4\pi\nu}{(N/V)} \left( \frac{1}{c_{LA}^3} + \frac{2}{c_{TA}^3} + \frac{1}{c_{TW}^3} \right) = 4 \left[ \frac{4\pi\nu^2}{c_{av}^3 \left(\frac{N}{V}\right)} \right]$$
(3.12)

Vは SWNT の体積, Nは原子数である.  $C_{LA}$ ,  $C_{TA}$ ,  $C_{TW}$ ,  $C_{av}$ はそれぞれ LA フォノン分枝, TA フォノン分枝, TW フォノン分枝を直線で近似したときの群速度およびそれらの平均であり, ここでは  $C_{LA}=20.35$  km/s,  $C_{TA}=9.43$  km/s,  $C_{TW}=15$ km/s を示している.

Eq.(3.11)の ω<sub>max</sub>はデバイ振動数を表しており、この振動数から結晶における全フォノン モードを励起するのに必要な温度(デバイ温度)を推測する事がでる. SWNT の音響フォノ ンモードの分散関係はグラファイトのそれと類似しているため、グラファイトのデバイ温 度から SWNT のデバイ温度を見積もる事ができる. グラファイトのデバイ温度は様々な値 が報告されており、2000 K[9]、2500 K[24]とされている.

Eq.(3.11)により、 $T \ge T_{MD}$ の関係が示され、これを図示するとFig.3.8(a)のようになる. この図から、200 K以下の低温に向かうほど $T \ge T_{MD}$ との差は大きくなるが、高温では同 じ傾向を示す事がわかる.Fig.3.8(b)の曲線は $dT_{MD}/dT$ をあらわしており、高温に向かうほ ど漸近的に 1 に向かうことがわかる.これより、本研究ではフォノンモードの緩和を観測 する際のSWNTの最低温度を 200 K とすることにした.



Fig.3.8 (a)MD temperature versus quantum temperature for (10, 10) (b) ration of MD to quantum temperature versus MD temperature.[23]

#### 3.4 フォノンの非調和効果

#### 3.4.1 フォノンの散乱

結晶の熱を運ぶ媒体にはフォノンと電子があるが,SWNT の熱伝導に関してはフォノン が支配的であるとされている[24].したがって,SWNT においては熱伝導の媒体としてフ ォノンのみを考慮すればよい.

完全に調和的な結晶ではフォノンは調和振動をしており,調和結晶格子ではフォノンが 減衰する事は無く,結晶がそのような状態にあるとき結晶の熱伝導率は無限大になる.逆 に,結晶の熱伝導率が無限大に発散しないのはフォノンが減衰するからである.フォノン が減衰するときには次の3つの要因が考えられる.

(1) 格子欠陥,不純物による格子の不均一性

- (2) 試料表面におけるフォノンの散乱
- (3) フォノンとフォノンの衝突

本研究では、フォノンとフォノンの相互作用を分子動力学法により観察する事に主眼を 置いておいているために、要因(1)と要因(2)を取り除くために次の計算条件を考えた.

要因(1)を排除するために,計算の対称とする SWNT は格子欠陥の無い純粋なものを用いることにした.つぎに,要因(2)を取り除くために SWNT の両端を周期境界とした.

要因(3)についてはフォノンとフォノンの衝突によるフォノンの散乱は分子のハミルトニ アンの非調和効果に起因するものであると考える事ができる.

フォノンの状態の遷移には融合,分裂,置き換わりがあり,3次及び4次の非調和項によるフォノンの状態の遷移は次のようなものがある.

(1)1 つのフォノンモードが2つのフォノンモードに崩壊する過程

フォノンとフォノンの相互作用において,

 $n_{ks} \rightarrow n_{ks} - 1, n_{k's'} \rightarrow n_{k's'} + 1, n_{k's''} \rightarrow n_{k's''} + 1$ 

というフォノンの占有数の変化のみがおこる過程である.このような遷移はフォノン分枝 s, 波数ベクトル kのフォノンがフォノン分枝 s', 波数ベクトル k'のフォノンとフォノン分枝 s', 波数ベクトル k'のフォノンに崩壊する過程である.この過程の模式図を Fig.3.9 に示す.



Fig.3.9 Three phonon scattering process.

(2) 2 つのフォノンモードが 1 つのフォノンモードに融合する過程 フォノンとフォノンの相互作用において,  $n_{ks} \rightarrow n_{ks} - 1, n_{k's'} \rightarrow n_{k's'} - 1, n_{k's''} \rightarrow n_{k's''} + 1$ というフォノンの占有数の変化のみがおこる過程である. このような遷移はフォノン 分枝 s, 波数ベクトル k のフォノンとフォノン分枝 s', 波数ベクトル k'とが融合し, フ ォノフォノン分枝 s'', 波数ベクトル k''のフォノンになる過程である. この過程の模式 図を Fig.3.10 に示す.



Fig. 3.10 Three phonon scattering process.

同様にして、4次の非調和項は1個のフォノンが3個に崩壊するか(Fig.3.11(a))、3個が1個に融合するか(Fig.3.11(b))、2種類の2個のフォノンが別の2種類の2個のフォノンで

置換される(Fig.3.11(c))遷移を引き起こす.



Fig.3.11 (a) two phonons replaced on two phonons.

#### 3.3.2 フォノンと熱伝導

結晶の熱輸送がフォノンに依存する時,その熱伝導度κは

$$\kappa = \sum_{s} \sum_{i} c_{s,i} v_{s,i} l_{s,i} = \sum_{s} \sum_{i} c_{s,i} v_{s,i}^{2} \tau_{s,i}$$
(3.13)

で表す事ができる. ここで,  $c_{s,i}$ ,  $v_{s,i}$ ,  $l_{s,i}$ ,  $\tau_{s,i}$ はそれぞれ分枝 s, 端数  $k_i$ のフォノンモードの比熱, 群速度, 平均自由行程, 緩和時間である. 分枝 s, 波数 kのフォノンモードの群速度は

$$v_{s,i} = \frac{\partial \omega_{s,i}}{\partial k_{s}}$$
(3.14)

によって定義され、これはフォノン分枝の傾きに相当する. これは TW 分枝、TA 分枝、LA 分枝の低周波数領域において群速度は位相速度と一致し一定とみなせ、カイラリティ(5, 5)SWNT では LA フォノンモード(低周波数領域)の群速度は 17 km/s、TW フォノンモード の群速度は 10 km/s、TA フォノンモードの群速度は 7 km/s 程度であると見積もる事がで きる[22]. また、本研究では古典分子動力学法を用いて計算を行っているため、Eq.(3.8)に より比熱  $c_{s,i}$ は一定値  $c_v$ をとると考えても良い. したがって、Eq.(3.13)は

$$\kappa = c_v \sum_{s} \sum_{i} v_{s,i}^2 \tau_{s,i}$$
(3.15)

となる.

#### 3.4.3 正常過程と反転過程

フォノン・フォノンの衝突には結晶運動量が保存する正常過程と結晶運動量が保存しない 反転過程とがある.結晶の熱伝導に関わるフォノンの衝突は反転過程の衝突である.結晶 運動量 **p** を次のように定義すると

$$\mathbf{p} = \hbar \mathbf{k} \tag{3.16}$$

と表せる.

波数ベクトル k1を持つフォノンと波数ベクトル k2を持つフォノンが衝突して波数ベクトル k3のフォノン生成する3フォノン衝突過程を考える.このとき,波数ベクトルの変化が

$$\mathbf{k}_1 + \mathbf{k}_2 = \mathbf{k}_3 \tag{3.17}$$

となっておれば,結晶運動量の変化は

$$\hbar \mathbf{k}_1 + \hbar \mathbf{k}_2 = \hbar \mathbf{k}_3 \tag{3.18}$$

となり、このとき結晶運動量は保存されている.この衝突過程を正常過程と呼ぶ.この模式図を Fig.3.11 にしめす.図中の灰色部は Brillion zone をしめしており、この過程では波数ベクトルは変化後も Brillion zone 内に収まる.



Fig 3.11 Normal phonon process.

次に、同じく波数ベクトル k<sub>1</sub>を持つフォノンと波数ベクトル k<sub>2</sub>を持つフォノンが衝突し て波数ベクトル k<sub>3</sub>フォノンが衝突する過程を考える.このとき、任意の大きさの逆格子ベ クトルを G として、フォノンの波数ベクトルの変化が

$$\mathbf{k}_1 + \mathbf{k}_2 = \mathbf{k}_3 + \mathbf{G} \tag{3.19}$$

となっておれば,結晶運動量の変化は

$$\hbar \mathbf{k}_1 + \hbar \mathbf{k}_2 = \hbar \mathbf{k}_3 + \hbar \mathbf{G} \tag{3.20}$$

となっており,結晶運動量は保存していない.このフォノン衝突過程を反転過程と呼ぶ. これは,次の Fig.3.12 により説明される.

結晶の周期境界あたりのユニットセル数を *n* とし,結晶の軸方向に連なる原子の速度, あるいは変位をフーリエ変換(波数空間に変換)したとすると,サンプリング定理により,波



Fig.3.12 Umklapp phonon process.

数の大きい(波長の短い)波も細かいフォノンモードの波数の情報を取り出すのは不可能で あることを示しており、エネルギ保存則により角周波数の情報のみを取り出すことができ ることができることを示している.

また,結晶の熱抵抗に寄与するのは反転過程のフォノン散乱であり,正常過程における フォノン散乱は熱抵抗に寄与しない.つまり,正常過程しか起きない状態では結晶の熱伝 率は無限になることがわかっている.

#### 3.5 音響フォノンモード励起

3.5.1 音響フォノンと光学フォノン

ユニットセルとは結晶の繰り返しの単位であり、本研究で用いたカイラリティが(5,5)の SWNT のユニットセルを Fig.3.13 に示す.



Fig.3.13 Unit cell of (5, 5) SWNT.

フォノンモードには音響フォノンモードと光学フォノンモードとがある.音響フォノン モードはフォノンの進行方向(この場合は SWNT の軸方向)に対して,ユニットセル内の全 原子が同位相で振動しており,周方向に波数は無い.一方,光学フォノンモードはフォノ ンの進行方向に対して,振動の位相が揃っておらず周方向に対して波数を持つ.フォノン 分散関係上では(Fig.3.5 参照),66本あるフォノン分子のうちで,原点を通過している3本 のフォノン分枝がそれぞれ LA(longitudinal acoustic)フォノン, TA(transverse acoustic)フォノ ン,TW(twisting)フォノンに対応している.残りの63本のフォノン分枝は全て光学フォノ ン分枝である.

#### 3.5.2 音響フォノンの励起方法

前述の通り,音響フォノンモードには LA フォノンモード,TW フォノンモード,TA フ オノンがあり,それぞれ SWNT の縦方向,ねじれ方向,横方向のモードである.しかし, SWNT は 3 次元構造をしているため,各モードの成分は 1 つだけではなく,支配的な成分 により引き起こされる歪を表す成分も存在する.したがって,LA フォノンモード,TW フ オノンモード,TA フォノンモードそれぞれに対して,支配的な成分である,縦方向,ねじ れ方向,横方向の成分を与えるだけでは正確に励起できない.そこで,以下に記す手順で 各音響フォノンモードの成分を決定する事にした.

- (1) カイラリティ(5,5), ユニットセル数 256, 軸方向に周期境界条件を課した SWNT にたいして温度制御を用いて 0 K にまで温度を下げ,全フォノンモードを凍結させる.
- (2) 初期条件としてフォノンモードの速度と変位の主成分のみをガウシアンと掛け合わせ て局所的にフォノンを励起する.

(3) 同じ群速度持って軸方向を進行しているフォノンモードを同一のフォノンモードであるとみなして、そこからフォノンモードを表現する関数を求める.

#### 3.5.3 LA フォノン



Fig.3.14 Excited single LA phonon mode with Fig.3.15 Excited single LA phonon mode atsome optical phonon at 0.038 ns.0.045 ns and some optical phonon modes.

LA フォノンは前述の通り SWNT の軸方向に対して縦方向の波である事がわかって いる.そこで、SWNT の軸方向を z 軸として円筒座標系にとり軸方向、半径方向、周 方向の速度、変位をそれぞれ  $V_z$ ,  $V_r$ ,  $V_{\theta}$ ,  $R_z$ ,  $R_r$ ,  $R_{\theta}$ とする.

$$R_{z}(i) = A \sin 2\pi (\omega t - k \frac{i}{2n}) \quad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$R_{r}(i) = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$R_{\theta}(i) = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, 2n) \quad (i = 1, 2, \dots, 2n) \quad (3.21)$$

$$V_{z}(i) = \frac{\partial R_{z}}{\partial t} = -A\omega \cos 2\pi (\omega t - k\frac{i}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \cdots, 2n)$$
$$V_{r}(i) = 0 \qquad (i = 1, 2, \cdots, 2n)$$
$$V_{\theta}(i) = 0 \qquad (i = 1, 2, \cdots, 2n) \qquad (3.22)$$

暫定的に LA フォノンを Eq.(3.21)と Eq.(3.22)と仮定し、これらを用いて LA フォノンを 励起した.ここで、kは SWNT における波の数であり、nはユニットセルの数である.こ のとき励起したフォノンの時間変化を観測した様子を Fig.3.14, Fig.3.15 に示す.

Fig.3.14, Fig.3.15 は SWNT において、1 番左端のユニットセルを1 番目として、横軸 を SWNT のユニットセル数,縦軸をフォノンの速度成分の振幅としている. Fig.3.14 は Eq.(3.21), Eq.(3.22)により LA フォノンを励起した時を 0 ns とし, それから 0.038 ns 後の 様子である. これらを観察すると, 初期条件として与えていない半径方向や, 周方向に対 して速度成分を持っていることがわかり, これは単一の LA フォノン以外のフォノンモード も同時に励起してしまっているためであると考える事ができる.

これは, Eq.(3.21), Eq.(3.22)が LA フォノンの波形を正確に表現できていないため, つまり SWNT の基準振動モードの1つを表す成分の組合せとなっていないためである.

Fig.3.15 は 0.045 ns 時の様子であるが,フォノンモードの群速度の違いにより LA フォ ノンと別のフォノンを区別する事ができ,図中の太線で囲った部分が LA フォノンであると 考える事ができる.太線内において半径方向成分 Vrと軸方向成分 Vzを比較すると Vrは Vz のおよそ 1/3 ほどと,大きな値をもっている.

これは次のように考える事ができる. SWNT の軸方向に対して成分を持つ事で SWNT に は炭素原子が寄り集まる密の部分と互いに離れ合う粗の部分が生じる. 密の部分では SWNT は圧縮され,粗の部分では SWNT は伸張される. したがって,LA フォノンが励起 されているとき,SWNT 内に生じる応力分布は Fig.3.16 のようになる. Fig.3.16 における 矢印は SWNT の応力ベクトルを模式的に表しており,SWNT の軸方向に対して垂直なベク トルは半径方向の応力ベクトルを表している. なお,応力ベクトルの周方向成分は軸方向 成分,半径方向成分と比べると小さいうえ,図が煩雑になるため省略した.



Fig.3.16 Stretch in SWNT when LA phonon at k<sup>\*</sup>=0.125 is excited. これより LA フォノンの軸方向,半径方向,周方向の成分を考えると次のようになる.

$$R_{z}(i) = A\sin 2\pi(\omega t - k\frac{i}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \cdots, 2n)$$

$$R_r(i) = 0.33A\cos 2\pi(\omega t - k\frac{i}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$R_{\theta}(2i-1) = 0.05A\cos 2\pi(\omega t - k\frac{2i-1}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \cdots, n)$$

$$R_{\theta}(2i) = 0.05A\cos 2\pi(\omega t - k\frac{2i}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \cdots, n)$$
(3.23)

$$V_z(i) = \frac{\partial R_z}{\partial t} = A\omega \cos 2\pi (\omega t - k\frac{i}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$V_r(i) = \frac{\partial R_{rad}}{\partial t} = 0.3A\omega\sin 2\pi(\omega t - k\frac{i}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$V_{\theta}(2i-1) = \frac{\partial V_{\theta}}{\partial t} = 0.05A\omega\cos 2\pi(\omega t - k\frac{2i-1}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \cdots, n)$$

$$V_{\theta}(2i) = \frac{\partial V_{\theta}}{\partial t} = 0.05 A \omega \cos 2\pi (\omega t - k \frac{2i}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \cdots, n)$$
(3.24)

Eq.(3.23), Eq.(3.24)を用いて  $k^*=0.125$  の LA フォノンを励起した. Fig.3.17 は SWNT の原子の速度を SWNT の軸方向の波長及びフォノンの振動周期に対して二次元フーリエ変 換を行い,波数,周波数の空間に変換したものである. これはフォノン分散関係上で励起 されているフォノンのエネルギ分布に相当し,  $k^*=0.125$  の LA フォノンモードにのみピー クがあることから,確かに Eq.(3.23), Eq.(3.24)により単一の LA フォノンモードが励起さ れたことが確認できた.



Fig.3.17 Excited single LA phonon at k\*=0.125

#### 3.5.4 TW フォノン

座標系として SWNT の軸方向を z軸とする円筒座標系にとり軸方向,半径方向,周方向の速度,変位をそれぞれ  $V_z$ ,  $V_r$ ,  $V_{\theta}$ ,  $R_z$ ,  $R_r$ ,  $R_{\theta}$ とする. TW フォノンはねじれ方向の成分が支配的であるとわかっていることから,

$$R_{z}(i) = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$R_{r}(i) = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$R_{\theta}(i) = A \sin 2\pi (\omega t - k \frac{i}{2n}) \quad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$V_{r}(i) = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$V_{r} = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$V_{r} = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$

$$V_{\theta}(i) = \frac{\partial R_{\theta}}{\partial t} = -A\omega \cos 2\pi (\omega t - k \frac{i}{2n}) \quad (i = 1, 2, \dots, 2n)$$
(3.26)

とし, R(i), V(i)については t=0 としたものを初期条件とする. この初期条件を用いて TW フォノンを励起し,その時間変化を観測したものを Fig.3.18, Fig.3.19 に示す.この Fig.3.18, Fig.3.19もLAフォノンを励起したときと同じように周期境界の1番左端のユニットセルを 1番目とし,SWNT内をフォノンモードが伝わっていく様子を示したものである.Fig.3.18 は Eq.(3.25), Eq.(3.26)を用いて TW フォノンを励起した時を t=0 として, 0.38 ns 後を示 しており, Fig.3.19 は 0.6 ns 後を示している. Fig.3.19 の同じ群速度, 波数をもって進行 している波束を TW フォノンモードであると考えることができる. これをもとに軸方向成 分,半径方向成分を考えると,TWフォノンは Eq.(3.26), Eq.(3.27)で表す事ができる.こ の式は、TW フォノンモードは SWNT をねじると同時に軸方向に対しても変位を持ってい ることが表している.





with some optical phonon at 0.038 ns.

Fig.3.18 Excited single TW phonon mode Fig.3.19 Excited single TW phonon mode with some optical phonon at 0.600 ns.

次に, Eq.(3.26), Eq.(3.27)を用いて Fig.3.20 に TW フォノンに生じる応力ベクトルの 模式図を示す.



Fig.3.20 Talc in SWNT when LA phonon at  $k^*=0.125$  is excited.

$$R_{z}(2i-1) = 0.05A\cos 2\pi(\omega t - k\frac{i}{2n}) \quad (i = 1, 2, \cdots, n)$$

$$R_{z}(2i) = 0.05A\cos 2\pi(\omega t - k\frac{i}{2n}) \quad (i = 1, 2, \cdots, n)$$

$$R_{\theta}(i) = A\sin 2\pi(\omega t - k\frac{i}{2n}) \quad (i = 1, 2, \cdots, n)$$

$$R_{r}(i) = 0 \quad (i = 1, 2, \cdots, n) \quad (3.27)$$

$$V_z(2i-1) = \frac{\partial R_z}{\partial t} = -0.05 A \omega \sin 2\pi (\omega t - k \frac{i}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \dots, n)$$

$$V_z(2i) = \frac{\partial R_z}{\partial t} = -0.05A\omega\sin 2\pi(\omega t - k\frac{i}{2n}) \quad (i = 1, 2, \cdots, n)$$

$$V_{\theta}(i) = A\cos 2\pi(\omega t - k\frac{i}{2n}) \qquad (i = 1, 2, \cdots, n)$$

$$V_r(i) = 0$$
  $(i = 1, 2, \dots, n)$  (3.28)

Eq.(3.27), Eq.(3.28)を用いて *k*\*=0.125 の TW フォノンを励起した. Fig.3.21 は SWNT の原子の速度を SWNT の軸方向の波長及びフォノンの振動周期に対して二次元フーリエ変 換を行い,波数,周波数の空間に変換したものである. これはフォノン分散関係上で励起 されているフォノンのエネルギ分布に相当し,*k*\*=0.125 の TW フォノンモードにのみピー クがあることから,確かに Eq.(3.27), Eq.(3.28)により単一の TW フォノンモードが励起さ れたことが確認できた



Fig.3.21 Excited single TW phonon at k\*=0.125

#### 3.6.3 TA フォノン

TA フォノン分子のフォノンモードは SWNT の軸方向に対して横波の成分が支配的であると考えられている.そこで,SWNT の軸方向を z 軸とする直行座標系を考え,暫定的に次の速度,変位を初期条件として単一の TA フォノンを励起することにする.

$$R_{x}(i) = A \sin 2\pi (\omega t - k \frac{i}{2n})$$

$$R_{y}(i) = 0$$

$$R_{z}(i) = 0$$
(3.28)

$$V_x(i) = \frac{dR_x}{dt} = A\omega \cos 2\pi(\omega t - k\frac{i}{2n})$$
$$V_y(i) = 0$$

 $V_z(i) = 0$ 



, 750 [ns] 60 Amplitude of velocity [m/s] 40 20 0 -20 -40 -60 0 50 100 150 200 250 Number of unit cell

Fig.3.22 Excited single TW phonon mode with some optical phonon at 0.038 ns.

Fig.3.23 Excited single TA phonon mode with some optical phonon at 0.750 ns.

Eq.(3.28), Eq.(3.29)により TA フォノンを励起した時を 0 ns とし, それから 0.750 ns 後の様子である. これらを観察すると, 初期条件として与えていない x 軸方向や, y 軸方向 に対して速度成分を持っていることがわかり, これは単一の TA フォノン以外のフォノンモードも同時に励起してしまっているためであると考える事ができる. 群速度の違いから TA フォノンのみが他のフォノンモードと分離することを期待したが, Fig.3.23 の黒枠を観察す ると, TA フォノンは群速度が他の音響フォノンモードに比べて小さいため, 完全には他の フォノンモードとは分離せず, フォノンモードを数式を用いて表す事はできなかった.

(3.29)

# 第四章 計算結果および考察

#### 4.1 計算の指針

計算の対称とする SWNT はカイラリティが(5, 5), 長さが 161.31 Å(64 ユニットセル), 322.62 Å(128 ユニットセル)のものを用いた.カイラリティが(5, 5)の SWNT を計算の対 象としたのは,アームチェア型の SWNT を対象とした熱伝導率の計算例が多く,それらと の結果の比較が容易であるからである.ユニットセル数を 64, 128 としたのはフォノンモ ードの緩和時間を計測する手段として 2 基底のフーリエ変換を用いるとき,計算時間を節 約するためである.

フォノンモードの緩和時間は温度,周波数に依存する事が知られている.また,フォノンのエネルギはそれを表現する三角関数の振幅の二乗に比例するため,励起するフォノンのエネルギが大きいほど,非線形効果が強くなると考える事ができ,フォノンモードの緩和は平衡状態の励起状態の差に依存すると考えることができる.

そこで、計算を行う際のパラメタとして、SWNT の温度、周波数、フォノン分枝、SWNT の長さ、励起するフォノンモードのエネルギを用いた.測定するフォノン分枝として、LA フォノン分枝,TW フォノン分枝を用いた.

なお,フォノン緩和の SWNT の温度に対する依存性と,励起したフォノンモードのエ ネルギと平衡状態におけるそのフォノンモードのエネルギとの差による依存性を測定結果 から区別するのは困難であると考えられる.したがって,計算を大きく分けて二通り行う 事にした.また,フォノンモードの緩和時間の測定において,SWNT の持つ熱エネルギの 揺らぎの影響を受けると考えられるので,同一の条件で測定を 5 回行いその平均値を値と して用い,エラーバーには標準誤差を用いた.

- (1) 励起するフォノンモードのエネルギを一定とし、SWNT の温度と励起するフォノンモードのエネルギの差を変化させる.SWNT の温度、フォノン分枝、周波数に対するフォノンモードの緩和時間の依存性を測定した.なお、このときは周波数と波数が比例関係にある低周波数領域でのみ観測を行ったので、周波数に対する依存性は波数を変化させることにより観測する事にした.
- (2) 励起するフォノンモードの緩和時間の測定する際に、SWNT の温度と励起したフォノンモードのエネルギの比、つまり平衡状態でフォノンモードが持つエネルギと励起した状態におけるフォノンモードのエネルギの比を一定にする.このときも同じく、フォノン分枝、周波数を変化させ緩和時間の依存性を測定することにした. SWNT のフォノンモードの緩和時間は波数、温度、フォノン分枝、励起したフォノンモードのエネルギに依存すると仮定した.SWNT の温度は 200 K、300 K、500 K とし、SWNT の波数は *k*\*=0.0625、0.125、0.25 とした.また、フォノン分枝については LA フォノン分

枝とTWフォノン分枝について観測した.

#### 4.1.1 計算方法

本研究では界面におけるフォノンの散乱によるフォノン緩和を観察することが目的では ないため、周期境界条件を SWNT の軸方向に課した. SWNT の温度は温度制御により一 定温度に保ち、フォノンを励起すると同時に温度制御を行わないようにした. この際、温 度制御を切断した時を *t=*0 ns としフォノンモードの緩和時間を測定した.

#### **4.1.2** 緩和時間の測定方法

全てのフォノンモードは波数と周波数を軸とする分散関係上で決定することができる. したがって励起したフォノンモードのエネルギの時間変化を観測するには,SWNT に対し て時間ごとに二次元フーリエ変換を行って波数と周波数の情報を取り出し,そのエネルギ スペクトルの時間変化を観測すればよい.



Fig.4.1 Numbered atoms in swnt

本研究で用いた SWNT はカイラリティが(5,5)であり,単位胞あたりの原子数が 20 個で ある.ここで,SWNT をグラフェンシートに展開し,Fig.4.1 のように原子に順番に番号を 付ける.単位胞の数が 50 個あれば原子数は 1000 個であるので 1 番からから 1000 番まで の番号の付いた原子がある.さらに単位胞の数を n 個とした時,1 番目,21 番目,・・・, 20(n+1)+1 番目の原子に着目しこの n 個の原子を fig にあるような一本の鎖のようなものと みなす.これを2 番目,22 番目,・・・,20(k-1)+2 番目の原子についても同様に考えて n 個の原子からなる一本の鎖のようなものとみなす(Fig.4.2).このように考えると単位胞あた りの原子数が 20 個の時は,SWNT に n 個の原子からなる 20 本の鎖のようなものがあると 考える事ができる.



Fig.4.2 20 lines in 64 unit cells SWNT. Each lines consists of 64 atoms and are executed two dimensional FFT.

$$\sum_{1}^{3pq} (A(\omega,k))^{2} = \frac{1}{4L} \sum_{\alpha} \sum_{l}^{L} (\sum_{i=0}^{p-1} \sum_{j=0}^{q-1} v_{\alpha,l}(z,t) \exp 2\pi i (\frac{\omega_{i}}{\omega_{p}} t - \frac{k_{j}^{*}}{k_{q}^{*}} z))^{2}$$

$$(\alpha \equiv r, \phi, z)$$
(4.1)

Eq.(4.1)を用いて,SWNT に励起されているフォノンモードのエネルギを算出する. Eq.(4.1)は *n* 個の原子からなる 20 本の鎖について原子の持つ速度に対して各々,波数と周 波数についてのを用いて二次元フーリエ変換を行い,エネルギスペクトルを計算し,20 個 のエネルギスペクトルを平均するという手順をしめしている.

ここで、Eq.(4.1)の左辺はフォノン分散関係上の各フォノンモードの速度振幅の2乗を表 している.さらに、Eq.(4.1)で求めた $(A(\omega, k))$ を用いて、各フォノンモードの運動エネル ギ  $E_k$ に対する寄与を考えると、

$$E_{k} = \frac{1}{2}m\sum^{N} (A(\omega, k))^{2} \cdot 0.5$$
(4.2)

と表せる.ここで、mは炭素原子の質量であり、Nは周期境界内における原子数である. また、0.5は $sin^2$ または $cos^2$ の実効値である.

例として, k\*=0.125 の LA フォノンを 300 K の SWNT に励起し, その緩和の様子を Fig.4.3(a)から Fig.4.3(d)に示す.



Fig.4.3(a) Excited phonon energy spectrum of LA phonon at 0 ns.



Fig.4.3(b) Excited phonon energy spectrum of LA phonon at 0.04 ns.



Fig.4.3(c)Excited phonon energy Fig.4.3(d)Excited phonon energyspectrum of LA phonon at 0.23 ns.spectrum of LA phonon at 0.23 ns.

本研究で行ったある特定の単一のフォノンを励起するという事は熱的に平衡にあるフォ ノン分布を非平衡の状態にすることに相当する.つまり,あるフォノンが励起され緩和し 平衡状態に戻るという過程は非平衡状態から平衡状態への遷移する過程であると考えるこ とができる.このような状態の遷移はボルツマンの輸送方程式に従うものと考える事がで きる.

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \operatorname{grad}_{r} f + \frac{d\mathbf{v}}{dt} \cdot \operatorname{grad}_{v} f = \left(\frac{\partial f}{\partial t}\right)_{coll}$$
(4.3)

ここで, Eq.(4.3)の右辺は衝突項であり,状態関数fの変化がフォノンとフォノンの衝突に よって引き起こされるものとしている. Eq.(4.3)の右辺は

$$\left(\frac{\partial f}{\partial t}\right)_{coll} = -\frac{f - f_0}{\tau} \tag{4.4}$$

と表せ、foは平衡状態における分布関数、 τ は緩和時間である. である. つまり、フォノン とフォノンの衝突によって、励起状態から平衡状態に向かって過程は一次微分方程式で表 されていることから、励起状態から平衡状態へとフォノンモードが緩和する過程は, exp で フィッティングすることによって緩和時間を測定することができると考えられる.

例として, *k*\*=0.125 の LA フォノンを 300 K の SWNT に励起しその緩和をプロットした ものを示す.



Fig.4.4 Relaxation of excited LA phonon. The fitting line is denoted in solid.

#### 4.2 測定結果

4.2.1 励起するフォノンモードのエネルギを一定とした時のフォノン緩和時間の測定

前節で述べた,観測方法(1)により測定を行った.用いた SWNT は 64 ユニットセルのも のである.SWNT の温度は 200 K, 300 K, 500 K について,波数は k\*=0.0625, 0.125, 0.25 について,フォノン分枝については LA フォノン分枝と TW フォノン分枝について測 定を行った.

励起するフォノンの持つエネルギの単位をケルビンに変換しSWNTの温度との比較を容易にするようにした.なお、単一のフォノンを励起することによりSWNTの温度は上昇するが、その影響はSWNTのもつ熱の揺らぎに対して微小であるので無視することにした.

また,励起するフォノンのエネルギとしては, Fig.4.1 に測定を行ったフォノン分枝と波数を示す.



Fig.4.5 relaxation time dependence of LA phonon at  $k^*=0.125$  on temperature of SWNT.



Fig.4.6 relaxation time dependence of LA phonon at  $k^*=0.0625$  on temperature of SWNT.

Fig.4.7 relaxation time dependence of LA phonon at  $k^*=0.25$  on temperature of SWNT.

このように励起するフォノンモードのエネルギを一定として緩和時間を測定したが,エ ラーバーが大きく励起したフォノンモードのエネルギに対する緩和時間の依存性に一定の 傾向を見出す事ができなかった.また,SWNTの温度に対する緩和時間の依存性について は,励起したフォノンモードのエネルギに関わらず,SWNTの温度が高温になるほど緩和 時間が短くなることが確認できた.そこで,観測方法(2)によってフォノン緩和を観測する ことに重点を置くことにした.

#### 4.2.2 励起するフォノンのエネルギと SWNT の温度の比に対する依存性

次に、64 ユニットセルの SWNT を用いて、SWNT の温度に対して、つまり SWNT の単 位原子あたりの運動エネルギに対して、励起するフォノンのエネルギの割合を一定として、 フォノンの緩和時間を測定した.緩和時間を測定したフォノンモードは LA 分枝のフォノン モードであり、無次元波数は 0.125 である.今回の計算では、誤差の値を小さくなるため に同一の条件で 10 回計算を行った. Fig.4.8 は励起するフォノンモードのエネルギを横軸 にとり、SWNT の温度と励起するフォノンモードの依存性を示している.



Fig.4.8 Relaxation time dependence of LA phonon at k = 0.125 on temperature.

励起したフォノンのエネルギが大きいほど、それ自身による非線形の効果が強くなり緩 和時間は短くなることが予想されたが、測定結果のエラーバーが大きくそのような傾向は 判断する事ができなかった.そこで、E<sub>ex</sub>/E<sub>ini</sub>=19.2 と一定としてフォノン緩和の観測を行う ことにした.測定の対象としたフォノン分枝は LA フォノン分枝と TW フォノン分枝であ る.このとき、SWNT の温度としては 200 K、300 K、400 K、500 K のものを用いた.

#### 4.2.3 温度依存性

得られ結果の温度依存性を考えるために,横軸を温度として緩和時間をプロットした. Fig.4.9 はLAフォノン分枝のフォノンモードの測定結果であり,Fig.4.10 はTWフォノン 分枝の測定結果である.それぞれ, *k*\*=0.0625,0.125,0.1875,0.250 のモードを測定し たものをプロットしている.どちらのフォノン分枝においても,温度の上昇にしたがって 指数関数的に緩和時間が減少しており,k\*が小さくなるほど緩和時間が長くなっている.





Fig.4.9 Relaxation time dependence of TW phonon on temperature.

Fig.4.10 Relaxation time dependence of LA phonon on temperature.

LA フォノン, TW フォノンの緩和時間をそれぞれ  $\tau_{LA}$ ,  $\tau_{TW}$ , SWNT の温度を Tとして, それぞれの緩和時間を  $T^x$ でフィッティングすると

$$\tau_{LA} \propto \frac{1}{T^x}$$
 (1.26 \le x \le 1.94) (4.5)

$$\tau_{TW} \propto \frac{1}{T^x}$$
 (1.52 \le x \le 2.26) (4.6)

となることが確認できた.

#### 4.2.4 周波数依存性

次に緩和時間の周波数依存性について考える. Fig.4.11-15 は SWNT の温度が 200 K, 300 K, 400 K, 500 K, 600 K における LA フォノンモードと TW フォノンモードの周波 数依存性をプロットしたものである.



Fig.4.11 Relaxation time dependence of LA phonon and TW phonon on frequency at 200 Κ.

Fig.4.12 Relaxation time dependence of LA phonon and TW phonon on frequency at 300 K.



frequency at 400 K.



Fig.4.13 Relaxation time dependence of Fig.4.14 Relaxation time dependence of LA phonon and TW phonon on LA phonon and TW phonon on frequency at 500 K.



LA フォノン, TW フォノンのどちらも周波数の増加に伴って指数関数的に緩和時間が減 少する事が確認でき,LA フォノンの緩和時間  $\tau_{LA}$ と周波数 f及び TW フォノンモードの緩 和時間  $\tau_{TW}$ 周波数 fとの間に次の関係が確認できた.

$$\tau_{LA} \propto \frac{1}{\omega^x} \qquad (1.57 \le x \le 2.27) \tag{4.7}$$

$$\tau_{TW} \propto \frac{1}{\omega^x} \qquad (2.63 \le x \le 3.56) \tag{4.8}$$

4.2.5 322.62 Å(128 ユニットセル)の SWNT を用いた測定

次に, SWNT の長さを 128 ユニットセルについてフォノン緩和を測定した. この測定は 定性的な傾向を考えることに主眼を置いているために, LA フォノンについてのみ行った. 測定するフォノンモードとして *k*\*=0.0625, *k*\*=0.125 の LA 分枝のフォノンモードを選ん だ. 結果を Fig.4.16, Fig.4.17 に示す.



Fig.4.16 Relaxation time dependence of LA phonon made of 128 unit cell on temperature.



Fig.4.17 Relaxation time dependence of LA phonon made of 128 unit cell on frequency.

励起したフォノンモードの緩和時間はどの波数のモードも温度が上昇するにしたがっ て指数関数的に短くなってくことが確認できた.

また,励起したフォノンモードの緩和時間は SWNT の温度が 200 K から 600 K のどの 温度であっても周波数の上昇とともに指数関数的に短くなることが確認できた.測定によ ると,励起したフォノンモードの緩和時間を $\tau$ とし,SWNT の温度を T,角周波数を $\omega$ と すると次の関係が得られた.

$$\tau \propto \frac{1}{T^x}$$
 (1.467  $\le x \le 1.982$ ) (4.9)

$$\tau \propto \frac{1}{\omega^x} \quad (1.57 \le x \le 2.09) \tag{4.10}$$

ここで、周期境界内の SWNT における原子数を Nとすると、フォノンのモード数 3Nであり、個々のフォノンモードは全エネルギに対して  $k_BT$ 寄与することから次の関係が成り立つ.

$$E = \sum_{k} \sum_{s} (n_s(k) + \frac{1}{2})\hbar\omega \cong 3Nn_s(k)\hbar\omega$$
(4.11)

また,ここで,sはフォノン分枝,kは波数を表している.全エネルギは運動エネルギの2 倍と考えられるので

$$E = 3Nk_bT \tag{4.12}$$

となる. したがって,  $n_s(k)\hbar\omega = k_BT$ となり

$$n_s(k) = \frac{k_B T}{\hbar\omega} \tag{4.13}$$

が成り立つ.これより,フォノン占有数は温度に比例することがわかる.熱流に寄与する フォノンは衝突する相手となるフォノンが多いほど散乱しやすいと考えることができるの でフォノンの緩和時間 *c* は,

$$\tau \propto \frac{1}{T^x} \tag{4.14}$$

となることが期待される.

ここで, Klemens ら[24]が提案した一般的な結晶における 3 つのフォノンによる衝突に よる緩和,つまり非調和項の 3 次の項のもたらすフォノン緩和モデルを考える.



Fig.4.18 Three phonon scattering process.phonon **q** combines with a phonon **q'** to form a phonon **q'** 

正常過程において,あるフォノン*q*とフォノン*q*とが融合してフォノン*q*"になったとする. このとき,それぞれのフォノンの占有数を*N*,*N*,*N*"とすると, フォノン q の占有数の変化は次の式で表す事ができる.

$$t\frac{dN}{dt} = \sum_{\mathbf{q}'\mathbf{q}''} 2\gamma \frac{M^2}{v^2 A} \frac{\hbar \omega \omega' \omega''}{M^3} \frac{1 - \cos(\Delta \omega t)}{\Delta \omega^2} [(N+1)(N'+1)N'' - NN'(N''+1)]$$
(4.15)

ここで、 $\gamma$ は Gneisen パラメタ、*M*は原子の質量、 $\omega$ 、 $\omega$ 、 $\omega$ 、 $\omega$ "はそれぞれのフォノンの角 周波数であり、*A*は群速度、結晶の逆格子ベクトルに依存する定数である.エネルギ保存則 により、

$$\omega'' = \omega + \omega' \tag{4.16}$$

となり、フォノンモード q が平衡状態における占有数 №からのずれを考えると、フォノン モード q の緩和時間 τ は次のように定義される.

$$\frac{1}{\tau} = -\frac{1}{n}\frac{dN}{dt} \tag{4.17}$$

ここで, n ある定数である. Eq.(4.15)の右辺に注目すると,

$$[(N+1)(N'+1)N''-NN'(N''+1)] = n(N''-N')$$
(4.18)

このとき、フォノン占有数の変化量は n に対して線形であると仮定して、二次以上の項を 無視できるものと仮定した. Eq.(4.13)により、フォノンモード qの占有数 Nは

$$N' = \frac{kT}{\hbar\omega'} \tag{4.19}$$

と表すことができる. ここで, Eq.(4.19), Eq.(4.16)により

$$n(N''-N') = -\frac{kT}{\hbar} \frac{\omega}{\omega'\omega''} n \tag{4.20}$$

となる. これらを用いると, Eq.(4.15)は

$$\frac{1}{\tau} = 2\gamma k T \omega^2 \frac{1}{Mv^2} \sum_{q} \frac{1 - \cos(\Delta \omega t)}{\Delta \omega^2}$$
(4.21)

となる. したがって, 緩和時間 τは

$$\tau \propto \frac{1}{T\omega^2} \tag{4.22}$$

となることがわかる.これは本研究で測定したフォノンモードの緩和時間の温度依存性の 結果と Eq.(4.22)および周波数依存性の結果とは異なっている.

これと本研究により求めた値を Eq(4.21)と比べてみると,

$$\tau \propto \frac{1}{T^x}$$
 (1.467  $\le x \le 1.982$ ) (4.23)

$$\tau \propto \frac{1}{\omega^x} \quad (1.57 \le x \le 2.09) \tag{4.24}$$

周波数は概ね一致すると考えられるが、温度に対しては一致しない.そこで、温度依存性の不一致について検証することにした.

理論的に導かれたフォノンモード緩和時間の温度依存性に対して本研究で求まったフォ

ノンモードの緩和時間の温度依存性は大きくなっている. つまり,理論式 Eq.(4.22)よりも 計算に用いたフォノンモードは緩和時間が短くなっている. これは Eq.(4.17), Eq.(4.18)に おいて,フォノン  $\mathbf{q}$  の占有数が平衡状態から線形に  $\mathbf{n}$  ずれていると仮定したが,実際は平 衡状態とのずれ  $\mathbf{n}$ が線形ではなく, Eq.(4.18)は

[(N+1)(N'+1)N''-NN'(N''+1)] = N(N''-N') + N''(N'+1)(4.25)

と変形され,フォノン占有数の時間変化が線形に変化するのではなく,非線形に変化して いる可能性を示唆している.

#### 4.2.3 SWNT の長さ依存性の考察

SWNT の熱伝導率は SWNT の長さに比例して上昇するとの報告がある(Fig1.9 再掲載). SWNT の熱伝導率は Eq.(3.15)によって定義できるため, SWNT の長さによってフォノン 挙動に変化が見られる可能性があると考えることができる.



Fig1.19 Length dependences of thermal conductivity of SWNTs and NGRs. Simulations were performed for two different chiralindices (3, 3) and (5, 5)[13].

ユニットセル数の異なる SWNT 間でフォノンモードの緩和時間を比べることは有意義で ある.そこで,64 ユニットセルの SWNT と 128 ユニットセルユニットセルの SWNT に対 して,LA フォノンを用いて緩和時間の温度依存性を比べることにした.



Fig.4.20 Relaxation time dependence of LA phonon made of 128 and 64 unit cell.

これらの結果を比べると、フォノンモードの緩和時間は SWNT の長さによらず、フォノンの緩和時間は誤差の範囲内であるとみなすことができる. これはフォノン緩和時間が励起されたフォノンの占有数に対して線形に変化すると仮定した時、Eq.(4.22)により、フォノンモードの緩和時間は温度と周波数によって決定されているからであると考えることができる.

ここで、本研究で用いたカイラリティが(5,5)の SWNT はユニットセルあたり 20 個の炭 素原子があるため、64 ユニットセルあるときは周期境界内の全原子数は 1280 個あり、128 ユニットセルあるときは 2560 個の炭素原子が周期境界内に存在する.このとき、振動の自 由度はそれぞれその 3 倍の 3840 個、7680 個存在する.つまり、128 ユニットセルの SWNT は 64 ユニットセルの SWNT と比べるとフォノンモードの数は 2 倍存在する.このは、熱 を伝達するキャリアの数が長さに比例することを示している.したがって、SWNT の熱伝 導率の長さ依存性はフォノンモードの数に依存していると考えることができる.

SWNT に存在するフォノンの無時限波数  $k^*$ で考えると、64 ユニットセルの SWNT は  $k^*=0.03125, 0.0625. \cdots, 1$ となるのに対して、128 ユニットセルの SWNT は  $k^*=0.03125/2$ , 0.03125, · · · , 1 と 64 ユニットセルの SWNT と比べて 2 倍長い波長のフォノンモード が存在する事を示している. したがって、SWNT の長さに比例して長い波長のフォノンモ ードが存在する事になる.

SWNT の長さが長くなるにしたがって、波長の長い、つまり波数の小さいフォノンモードが存在する.音響フォノンモードのフォノン分枝は原点を通るので、波数が小さくなるにしたがって、周波数は 0 へと向かう.ここで、Eq.(4.22)および、本研究の結果により、フォノンモードの緩和時間は $\omega$ の逆数の累乗に比例すると仮定すると、 $\omega \rightarrow 0$ の時緩和時間 τは無限大へと発散する.ここで、

$$\kappa = \sum_{s} \sum_{i} c_{s,i} v_{s,i} l_{s,i} = \sum_{s} \sum_{i} c_{s,i} v_{s,i}^{2} \tau_{s,i}$$
(4.24)

により結晶の熱伝導率はフォノンモードの緩和時間に比例するために,緩和時間が無限大 に発散する時,熱伝導率も無限大に発散する.しかし,フォノンが緩和する要因は三章で 示したように,結晶の比調和効果意外にも結晶の表面におけるフォノンの散乱や,格子欠 陥,不純物の混入によるフォノンの散乱も考えられるため,実際の結晶においては界面に おける熱抵抗や格子欠陥が存在するために τが無限大に発散する事は無いと考えられる. 実際に Fig.1.19 において本研究で用いた SWNT と同じカイラリティである(5,5)のプロッ トをみてみると,SWNT の長さが長くなるにつれて,フォノンの散乱効果が増大しやがて は一定値に漸近することが推測できる.

# 第五章 結論

- 古典分子動力学法を用いて任意の音響フォノンモードを励起出来るツールを作成した.LAフォノン分枝とTWフォノン分枝のフォノンモードは単一で励起することが可能となった.
- LAフォノン分枝のフォノンモードとTWフォノン分枝のフォノンモードを用いてそれぞれのフォノンモードのSWNTの温度,フォノンモードの周波数に対する依存性を観測した.その結果,フォノンモードの緩和時間は 1/Tの 1.57~2.27 乗に比例し, 1/ω に対して 2.63~3.56 乗に比例することが確認された.この値は3フォノン散乱の理論式と異なっており,その理由について考察した.
- フォノンモードの緩和時間の長さ依存性について考察した.64 ユニットセルと128 ユニットセルのSWNTを用いてLAフォノン分枝のフォノンモードの緩和時間を測 定し、周波数と温度が同じなら緩和時間はSWNTの長さに依存しないことが確認で きた.このことから、SWNTの熱伝導率の長さ依存性が説明できる.
- 今後の課題としては、TAフォノン分子の単一のフォノンモードを励起できるなる必要がある.

#### 謝辞

月日が過ぎ去るのは早いもので、上京して丸山研で学び始めてからもうすぐ 2 年経とう としています.丸山研の皆様が良くしてくれたおかげで、実に充実した楽しい日々を送る ことができました.この場を借りて皆さんに御礼を申し上げたいと思います.

丸山先生は、私の研究に対して大局的見地から鋭いアドバイスを提案して下さり、何度 も行き詰まった状態から救って下さいました.

渡辺さんには、私は計算班であるため直接お話する機会は余りありませんでしたが、研 究室の縁の下の力持ちの存在であるが感じ取れました.

そして、なんと言っても塩見さんには本当にお世話になりまた.塩見さんがいらっしゃ らなければ、私は滝壺へと流れ落ちる笹舟のようになっていたことでしょう.プログラム の「プ」の字、フォノンの「フォ」の字も知らず、全く芽が出ない私を二年間にも渡って 辛抱強く手取り足取り御指導して下さったことはなんと言って御礼を申し上げて良いのか 見当もつきません.

どんな些細なことでも懇切丁寧に教えて下さる村上さんにも、本当にお世話になりました.村上さんがいらっしゃらなければ「フォノン≡基準振動」のままの認識でこの地を去っていました.この修論はフォノンの単位として「個数」を用いませんでしたが、心の目はフォノン占有数を見ていました.

宮内さん,輪講,というか個人レッスン(フォノン編)本当にありがとうございました.宮 内さんのような方からマンツーマンで長期間にわたって指導して頂けたのは貴重な体験で した.そのおかげで,辛うじて修論を書き終えようとすることが出来ました.京都へ行っ ても御身体に気をつけて頑張って下さい.関西もなかなか良い所です.

MIT へ行った Hai さん,まさか Hai さんがアメリカへ行ってからも日本の私に頼み事を してくるとは思いもよりませんでした.今となっては「Help me ~.」がないと物足りない です.

エリックさん,日本人以上に日本人な外国人の方を始めて見ました.間のとり方,場の 空気の読み方,どれをとっても超一流だと感じました.上野の街で皆を先導して歩いてい った時は本当に驚きました.

K さんにもお世話になりました.特に、プログラムに関するくだらない質問に丁寧に答 えて下さり有難うございました.研究室で宿泊なさる際はダニにかまれないように気をつ けて下さい.

シャンロンさん,最新鋭のゲームにかける情熱には驚きました.いつかウイイレを対戦 しましょう.

大場さん,ちょくちょくアドバイスを下さり有難うございました. 結局 Tight-Binding はやりませんでしたが本当にお世話になりました.

同期の佐々木君の小倉君がいたおかげで修論の提出を間に合わせる事ができました.本 当に有難う.やはり同期ってのはいいもんです.卒業しても会えることを楽しみにしてい ます.

ジャンイさんは毎日熱心に研究している姿に感心しました.また,富士登山を軽々とこ なす体力にも驚きました.伊豆君はテンパイ即リーチの癖は止めるほうがいいでしょう. シャボ待ちが多いのはアンコになるのを期待しすぎではないでしょうか.

大川君, 痩せ過ぎです. いつか大川君の体重の緩和時間を測定したいと思います.

山本君,その天真爛漫な性格には癒されました.そのまま世間ズレすることなくいて下さい.

B4の二人,島君は同じ計算班としてちょくちょく研究室で話す機会があって楽しかったです.岡部君は来年山本君と二人で仲良く頑張って下さい.きっと愉快な研究室になると思います.

この修士課程の二年間は本当に実りある楽しい日々でした.それも丸山研のみなさんとともに過ごせたおかげであると思います.皆さん、本当に有難うございました.

- [1] H. W. Kroto, J. R. Heath, S. C. O'Brien, R. F. Curl, R. E. Smalley, Nature, 318(1985), 162.
- [2] W. Krätschmer, L. D. Lamb, K. Fostiropoulos, D. R. Huffman, Nature, 347(1990), 354.
- [3] S. Iijima, Nature, **354**(1991), 56.
- [4] Kim, P., Shi, L., Majumdar, A., and McEuen, P. L., 2001, "Thermal TransportMeasurements of Individual Multiwalled Nanotubes," Phys. Rev. Lett.,87(21), p. 215502.
- [5] Fujii, M., Zhang, X., Xie, H., Ago, H., Takahashi, K., and Ikuta, T., 2005, "Measuring the Thermal Conductivity of a Single Carbon Nanotube," Phys.Rev. Lett., 95, p. 065502.
- [6] Choi, T.-Y., Poulikakos, D., Tharian, J., and Sennhauser, U., 2006, "Measurement of the Thermal Conductivity of Individual Carbon Nanotubes by the Four-Point Three-Method," Nano Lett., 6(8), pp. 1589–1593.
- [7] Hone, J., Whitney, M., Piskotti, C., and Zettl, A., 1999, "Thermal Conductivity of Single-Walled Carbon Nanotubes," Phys. Rev. B, 59(4), pp. R2514– R2516.
- [8] Yu, C. H., Shi, L., Yao, Z., Li, D. Y., and Majumdar, A., 2005, "Thermal Conductance and Thermopower of an Individual Single-Wall Carbon Nanotube," Nano Lett., 5(9), pp. 1842–1846.
- [9] Dresselhaus, M. S., and Eklund, P. C., 2000, "Phonons in Carbon Nanotubes," Adv. Phys., 49(6), pp. 705–814.
- [10] Hone, J., 2001, "Phonons and Thermal Properties of Carbon Nanotubes," Carbon
- [11] Nanotubes, Topics in Applied Physics, M. S. Dresselhaus, G. Dresselhaus, and P. Avouris, eds., Springer, Berlin, Germany, 80, pp. 273–286.
- [12] G. Chen, *Phys. Rev. B*, **57**-23(1998), 14958.
- [13] J. Shiomi and S. Maruyama, Diffusive-Ballistic Heat Conduction Carbon Nanotubes and Nanographene Ribbons, Int. J. Thermophys., (2008)
- [14] Mingo, N., and Broido, D. A., 2005, "Length Dependence of Carbon Nanotube Thermal Conductivity and the "Problem of Long Waves"," Nano Lett., 5(7),pp. 1221–1225.
- [15] D. W. Brenner, Phys. Rev. B, 42-15 (1990), 9458.
- [16] Tersoff, J. Phys. Rev. Lett., 56-6 (1986), 632.
- [17] 山口康隆:フラーレン生成機構に関する分子動力学シミュレーション,東京大学学位 論文,1999.
- [18] M.S. Dresselhaus and P.C.Eklund,"Phonons in carbon nanotube"
- [19]R.A Jishi et al.chemical physics leters 1993,77-82
- [20] Mahan & Jeon, PRB 70, (2004) 075405.(b) Mahan & Jeon, PRB 70, (2004) 075405
- [21] Shiomi physical revies B73,205420 (2006)
- [22] Maiti, A., Mahan, G. D., and Pantelides, S. T., 1997, "Dynamical Simulations of Nonequilibrium Processes-Heat Flow and the Kapitza Resistance Across Grain Boundaries," Solid State Commun., 102(7), pp. 517–521.

[23]Jennifer R.Lukes and Hongliang Zhong, Journal of Heat Transfer, JUNE 2007, Vol. 129 / **705** [24]P.G.Klemens and D.F.Pedraza,Carbon,Vol.32,No.4,pp.735-741,1994

以上.

<u>1-63ページ 完</u>

# <u>修士論文</u>

<u> 平成 20 年 2 月 8 日 提出</u>

# 66224 西村 峰鷹