修士論文

Si-O-Co系の分子動力学ポテンシャルの開発と Coクラスタの石英ガラス上の拡散シミュレーション

平成22年2月12日提出

指導教員 酒井 信介 教授

86187 伊藤 紘基

目之	欠
----	---

図一覧		5
表一覧		7
第1章	序論	8
1.1	研究背景....................................	8
1.2	研究の目的	9
1.3	本論文の構成	9
第2章	解析手法	11
2.1	古典的分子動力学法	11
	2.1.1 運動方程式	11
	2.1.2 周期境界条件	12
	2.1.3 Book-Keeping 法とその高速化法	12
	2.1.4 無次元化	13
2.2	ターソフポテンシャル関数形............................	14
2.3	Nudged Elastic-Band 法	16
2.4	第一原理分子動力学法	16
	2.4.1 Born-Oppenheimer 近似	17
	2.4.2 密度汎関数理論とバンド計算 密度汎関数理論とバンド計算	17
	2.4.3 平面波擬ポテンシャル法	18
	2.4.4 波動関数の仮想的な運動方程式から電子状態を解く手法	22
2.5	凝集エネルギー	23
2.6	動径分布関数と Total Correlation Function	23
第3章	遺伝的アルゴリズムを用いたポテンシャルフィッティングフレームワーク	25
3.1	遺伝的アルゴリズム................................	25
3.2	ポテンシャルフィッティングフレームワーク	26
	3.2.1 概要	26
	3.2.2 本研究での工程	27
	3.2.3 Standard Fitting Data	28

第4章	Si-O-Co 系ポテンシャルの作成	32
4.1	Si 単元系ポテンシャル	32
	4.1.1 第一原理計算による教師用データ	32
	4.1.2 MD ポテンシャルの変更点と評価	33
4.2	O 単元系ポテンシャル	34
	4.2.1 第一原理計算による教師用データ	35
	4.2.2 MD ポテンシャルと評価	35
4.3	Si-O 2 元系ポテンシャル	37
	4.3.1 結果	37
	4.3.2 アモルファス	40
4.4	Co 単元系ポテンシャル	43
	4.4.1 第一原理計算による教師用データ	43
	4.4.2 MD ポテンシャルと評価	44
4.5	Si-Co 2元系ポテンシャル	46
	4.5.1 結果	47
4.6	O-Co 2 元系ポテンシャル	49
	4.6.1 結果	49
4.7	Si-O-Co 3元系ポテンシャル	51
	4.7.1 合わせこみに用いた構造	51
	4.7.2 結果	53
弗 δ早 1	SiO ₂ 上でのCoの拡散シミュレーション	57
5.1		57
5.2		59
5.3		6U
5.4	R 回上 CO Co フラスタの 手動	61 C1
5.5	よとめと考察	61
第6章	結論	64
65		
第7章		65
7.1		65
7.2	退1広的アルコリスムを用いたホテンシャルハフメータフィッティンク技術	66
	7.2.1 夏伝子釵	66
		66
	7.2.3 ハフメータ範囲	66
	7.2.4 合わせこみの重み	67

謝辞

図一覧

2-1 周期境界条件 12
2-2 book-keeping の領域分割法 13
3-1 遺伝的アルゴリズムのフローチャート25
3-2 フィッティング 工程
4-1 Siの凝集エネルギー 33
4-2 Siの結合長さ 33
4-3 Oの凝集エネルギー 36
4-4 Oの結合長さ
4-5 アモルファス SiO ₂ の配位数の分布 41
4–6 $\mathcal{P} \in \mathcal{P} \subset \mathcal{P} $ SiO ₂ \mathcal{O} total correlation function
4-7 アモルファス SiO ₂ の角度分布 42
4-8 Coの凝集エネルギー
4-9 Coの結合長さ
4-10 Z 方行の切断
4-11 面 4 パターン 1
4-12 面 4 パターン 2
4-13 面 4 パターン 3
4-14 面 2 パターン 1
4-15 面 2 パターン 2
4-16 面 2 パターン 3
4–17 面 3 パターン 1
4-18 面 3 パターン 2
$4-19$ 面 4 に C_0 を 2 つ乗せたパターン
4-20 MD 計算での Co の挙動 56
4-21 第一原理計算での Co の 挙動
5.1.水县卫西 57
J-1 小明11回 ···································
J^{-2} 化曲双尿 J 化自己 \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots $$ J
4 ft 山上加取 女 疋只

5-5 R 面上拡散 鞍点.		. 58
5-6 R 面上拡散 安定点		. 58
5-7 R 面上の拡散 NEB	の結果	. 58
58 R 面 Co 上拡散	安定点	. 59
5–9 R 面 Co 上拡散	鞍点	. 59
5–10 R 面 Co 上拡散	安定点	. 59
5–11 R 面の Co 上の拡帯	NEB の結果	. 59
5-12 ダングリングボン	*のない面	. 60
5-13 アモルファス表面		. 60
5-14 R 面での Co クラス	タ初期配置・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	. 61
5–15 R 面での Co クラス	夕緩和後	. 61
5-16 R 面での Co クラス	夕 900K25ps 後	. 61
5–17 R 面での Co クラス	夕 900K250ps 後	. 61

表一覧

2 - 1	無次元化パラメータ	14
4–1	Siの第一原理計算の結果	33
4 - 2	Si ポテンシャルパラメータ	34
4–3	O の第一原理計算の結果	35
4–4	O ポテンシャルパラメータ	36
4 - 5	Si-O ポテンシャルパラメータ	38
4–6	Si-O ポテンシャルの評価.................................	38
4 - 7	アモルファス作成の解析条件	41
4–8	Coの第一原理計算の結果	43
4–9	Co ポテンシャルパラメータ	44
4-10	Co の弾性定数 [GPa]	45
4-11	Si-Co ポテンシャルパラメータ	47
4 - 12	Si-Co ポテンシャルの評価	47
4–13	O-Co ポテンシャルパラメータ.............................	49
4-14	O-Co ポテンシャルの評価	50
4 - 15	Si-O-Co ポテンシャルの 評価	54
4–16	Si-O-Co ポテンシャルパラメータ	55

第1章

序論

1.1 研究背景

カーボンナノチューブは今後の高い利用可能性から,現在広く注目を集めいている物質 である.カーボンナノチューブ (CNT, carbon nanotube) には大きく分けて多層カーボンナ ノチューブ (MWNT, multi-walled nanotube) と単層カーボンナノチューブ (SWNT, singlewalled nanotube)の2つがある.MWNTは,筒状に丸まったグラフェンシートが何層に も入れ子になっている構造を持っている.それに対し,筒状のグラフェンシートが1層だけ のものが SWNT である.SWNT は引っ張り強度が強いことや,巻き方によって電気的性質 が変化すること,軸方向への高い熱伝動性を持つことなどの様々な性質や,ナノ流れへの利 用などの理由から,近年盛んに研究が行われている.

SWNT の生成にはいくつかの手法があり,主なものとして化学触媒蒸着法 (CCVD, catalytic chemical vapor deposition), アーク放電法, レーザーオーブン法などが挙げられる. アーク放電法やレーザーオーブン法に比べて, CCVD は SWNT を大量かつ安価に生成する ことができる.CCVD法は,まずコバルトやモリブデン,鉄などの触媒となる金属微粒子を 基板上に配置し,それを1000 程度の反応炉中に入れ,その反応炉にメタンやアルコール などの SWNT の原料となるガスとアルゴンなどのキャリアガスの混合ガスを流し,触媒金 属微粒子と原料ガスとを反応させ SWNT を生成する方法である.このコバルトやモリブデ ン,鉄といった触媒金属の微粒子の大きさや基板上での密度が生成する SWNT の特性に影 響する.通常,触媒金属微粒子は基板上には直接は置かれず,基板上に置かれたゼオライト や酸化マグネシウム,アルミナなどの担体の上に配置される.しかし,酢酸コバルトと酢酸 モリブデンの溶液から,石英ガラス基板上に直接コバルトとモリブデンを配置し,CCVDを 用いることで純度の高いSWNTを生成が可能であると知られている^[1].焼成やリダクショ ン, CCVD 中に触媒金属クラスターが分離や吸収し, 大きなクラスターや小さなクラスター ができる.触媒金属の微粒子の大きさや密度がSWNTの特性を決めるので,その制御を可 能にすることが現在目指されている.つまり,SWNTの選択的生成を目指すとき,石英ガ ラス上でのコバルトやモリブデンの拡散の現象解明は重要となる.

また,原子拡散などの微視的なスケールでの現象解明には,シミュレーション手法として 分子動力学に大きな期待がかかっている.しかし,分子動力学は系を構成する各原子の種類 や,観察したい現象などによってポテンシャルを使い分けなければならない.SiO₂用の MD ポテンシャルで表面や結晶,アモルファスを表現できるものは少ない^[2].可能なものも関数 形が複雑で計算時間がかかってしまったりする^[3].また,Co などの他原子種との関係を加 えることも難しい.SiO₂表面上での Co の拡散を再現できるような Si-O-Co 系のポテンシャ ルを自分で開発する必要がある.ポテンシャル作成に有効な手立てとして 2007 年に熊谷ら によって提案された枠組み^[4]がある.また,本研究ではアモルファス(石英ガラス)・表面・ 拡散という結晶とは異なる形態を扱うため,安定結晶の再現性だけでなく表面やアモルファ ス生成過程での配位数のちがいによる結合性が考慮されている必要がある.そこでそのよう な効果をボンドオーダという形で含むターソフポテンシャル関数形^[5]6]を用いる.

1.2 研究の目的

単層カーボンナノチューブ生成の触媒として用いるコバルトの石英ガラス上での拡散をシ ミュレーションすることは,基板上でのコバルトクラスターの大きさや密度を制御すること に役立つ.

本研究では,石英ガラス上でのコバルトクラスターの拡散シミュレーションのための Si-O-Co 系分子動力学ポテンシャルの作成とそのポテンシャルを用いてコバルトの拡散をシミュ レーションすることを目的とする.分子動力学ポテンシャルはターソフ関数型を用い,パラ メータの選定には熊谷らによって提案された遺伝的アルゴリズム用いたポテンシャルパラ メータフィッティングフレームワークを活用する.

1.3本論文の構成

本論文は全6章から構成される.以下に各章の概要を述べる.

第1章「序論」では、本研究の背景と研究の目的、及び本論文の構成を述べた.

第2章「解析手法」では、まず古典的分子動力学法とターソフのポテンシャル関数形について説明する.次に、Nudged Elastic-Band(NEB)法を説明する.これは拡散の活性化エネルギーを算出するのに用いる.次に第一原理分子動力学法について述べる.これは、ポテンシャル作成時の教示用データとなる物性を計算するために用いる.最後に凝集エネルギーと動径分布関数,Total Correlation Functionの説明をする.

第3章「遺伝的アルゴリズムを用いたポテンシャルパラメータフィッティングフレームワー ク」では,遺伝的アルゴリズムとそれを用いたポテンシャルフィッティングのフレームワー クについて述べる.

第4章「Si-O-Co系ポテンシャルの作成」では,ポテンシャルフィッティングフレーム ワークを用いた Si-O-Co系ポテンシャルパラメータのフィッティングについて述べる.シリ カ用の MD ポテンシャルのために Si 単元系, O 単元系, Si-O 二元系と順に説明する.次に それを使用して石英ガラスを MD シミュレーションで作成し Si-O 系ポテンシャルを評価す る.次にシリカ上での Co 拡散のために Co 単元系, Si-Co 二元系, O-Co 二元系, Si-O-Co 三元系と説明する.

第5章「SiO₂上でのCoの拡散シミュレーション」では、第4章にて作成したポテンシャルを用いて,石英ガラス上でのコバルトの拡散を,NEB法などを用いて解析した結果について述べる.

第6章「結論」では、本研究を通して得られた結論を総括する.

第2章

解析手法

2.1 古典的分子動力学法

2.1.1 運動方程式

分子動力学法では,設定したアンサンブルに応じて異なる運動方程式を用いる.最も基礎 的な原子(N)・体積(V)・エネルギー(E)一定のミクロカノニカルアンサンブル(NVE)の場 合,解くべき運動方程式はニュートンの運動方程式2-1に他ならない.

$$\overrightarrow{F}_{i} = m_{i} \frac{d^{2} \overrightarrow{r}_{i}}{dt^{2}} \tag{2.1}$$

本論文では,NVE アンサンブルの他,温度 (T) が一定に保たれるカノニカルアンサンブル (NVT) や温度・圧力が一定に保たれる等温等圧アンサンブル (NPT) を使った.

温度制御法

分子動力学において,系の温度 T は,粒子の運動 v の揺らぎとして統計熱力学観点から 式 2·2 で記述できる.

$$\frac{3}{2}Nk_BT = \sum_a \frac{1}{2}m_a v_a^2 \tag{2.2}$$

この温度 T の制御を実現する有用な方法として,能勢の方法 ^[7] と束縛法(速度スケーリング)法が知られている.本論文ではより実装が簡便な後者を用いた.速度スケーリング法では,各原子の速度 va を強制的にスケーリングすることで,系の運動エネルギを調節し,系の温度を設定温度へと近づける.即ち,ある時刻 t での原子速度から測定した温度をT,設定温度を T_c とした時,式 2·3 による速度変換を適用すればよい.

$$v_a' = \sqrt{\frac{T_c}{T}} v_a \tag{2.3}$$

圧力制御法

 α 番原子の速度を v^{α} としたとき,原子間ポテンシャルを用いてセルにかかる圧力の系全体の平均圧力テンソルの σ_{ij} 成分は,

$$\sigma_{ij} = \frac{1}{2V} \sigma_{\alpha} \frac{\partial \Phi}{\partial r_i^{\alpha}} r_j^{\alpha} \tag{2.4}$$

のように表現することができる.ここで, σ_{ij} は計算セルにかかる平均圧力テンソルのij成分, $r_i^{\alpha\beta}$ は系における α 番原子の位置ベクトルのi成分,V は格子マトリックス h で表現されるセルの体積であり, $V = \det(h)$ となる.

圧力の制御法としては Andersen 法や Parrinello-Rahman 法などが存在するが,本研究では単純に,圧縮の圧力がかかっている場合はセルを拡張し,引っ張りの圧力がかかっている場合はセルを縮小する手法を用いた.

運動方程式の数値積分法

アンサンブルを定めれば,あとは適当な数値積分法を用いて運動法廷席を解けばよい.本 論文では,分子動力学の数値積分法として広く用いられている速度 Verlet 法^[8]を用いた.

2.1.2 周期境界条件

年々計算能力は向上しているものの,アボガドロ数個もの原子を扱うことはできずスーパーコンピューターの力を借りても現状では 10⁹ 個程度である.そこで通常バルクの性質を 現すために周期境界条件が用いられる.周期境界条件とは,原子の集合を長さLの1つの単 位胞 (unit cell) と考え,その周り (image unit) に同じものが周期的に並んでいると考える 境界条件で,擬似的な無限系を作ることができる (図 2-1).



図 2-1: 周期境界条件

2.1.3 Book-Keeping 法とその高速化法

クーロン力のような長距離に及ぶ原子間力を考慮しない場合,一般的に原子間力の計算に は数Å程度のカットオフ距離が導入される.この時,原子間の相互作用範囲を半径 r_c とす ると,ある原子の半径 r_c の球内の原子をあらかじめリストアップしておき,その原子との 間の力のみを求めれば計算時間を削減できる.さらに,登録する範囲を r_c より少し大きい $R_c(>r_c)$ としておけば,毎ステップの再登録が必要なくなり効率的である.以上の方法を book-keeping法と呼ぶ.図 2–2 にその概念図を示す. R_c ,または有効ステップ N_{up} は以下 のように決定される. 温度 TK での粒子の運動エネルギーから平均粒子速度 v_{ave}^T を求めれば,粒子の最大速度 は平均速度の3倍程度となる ($v_{max}^T \approx 3v_{ave}^T$).この速度と計算時間 (有効ステップ $N_{up}\Delta t$ を掛け合わせたものがその時間ステップ中に粒子が動ける最大距離 $r_c = v_{max}^T N_{up}t$ となる. これより, N_{up} ステップ中では, R_c (= $r_c + \Delta r_c$)外の粒子は r_c 内に入らないという条件が 得られる.

上述した book-keeping 法を用いると,更新登録のたびにかかる計算時間が $O(N^2)$ に比例する.毎ステップ登録を行うわけではないが,大規模な系を扱う場合,好ましいアルゴリズムとはいえない.そこで本論文では,領域分割法を用いることで登録に要する計算時間をO(N)に削減した.図2-2に領域分割法の2次元概念図を示す.MDセル全体を一辺 R_c 以上の小さなサブセルに分割し,全計算原子をサプセルに登録する.この時,あるサプセルに登録された原子が力の計算を行うために登録すべき結合原子は,そのサブセル内あるいは隣接するサブセル内に属することとなる.2次元であれば計9個,3次元であれば計27のサブセルに対してのみ登録計算を行えばよく,計算時間の短縮が可能となる.



図 2-2: book-keeping の領域分割法

2.1.4 無次元化

物理量はすべて^A, eV 形で無次元化し,計算結果に一般性を持たせた.本シミュレータ で用いた無次元化を以下に示す.

距離
$$x^* = \frac{x}{d} \left(r^* = \frac{r}{d} \right)$$
 (2.5)

質量
$$m^* = \frac{m}{m_{sta}}$$
 (2.6)

時間
$$t^* = \frac{t}{d\sqrt{\frac{m_{sta}}{eV}}}$$
 (2·7)

速度
$$v^* = \frac{v}{d\sqrt{\frac{eV}{m_{sta}}}}$$
 (2·8)

カ
$$F^* = \frac{F}{\frac{eV}{d}}$$
 (2.9)

加速度
$$a^* = \frac{a}{\frac{eV}{m_{sta}^d}}$$
 (2·10)

温度
$$T^* = \frac{T}{\frac{eV}{k_B}}$$
 (2.11)

圧力(応力)
$$\sigma^* = \frac{\sigma}{\frac{eV}{d^3}}$$
 (2·12)

ポテンシャル
$$\Phi^* = \frac{\Phi}{eV}$$
 (2.13)

表 2-1: 無次元化パラメータ

m_{sta}	質量の無次元化パラメータ	$4.6643445 \times 10^{-26} (\text{kg})$
k_B	ボルツマン定数	$1.38062 \times 10^{-23} (J/K^{-1})$
eV	1 electron Volt	$1.60219 \times 10^{-19} (J)$
d	原子径の無次元パラメータ	$1.00 \times 10^{-10} (m)$

2.2 ターソフポテンシャル関数形

ターソフポテンシャル ^{[5][6]} はポテンシャルの複雑な表現を避け,物理化学的直感によって,配位数に依存するようにポテンシャルを2体の形式で記述し,3体効果を暗に含ませたものである. r_{ij} , $\cos \theta_{ijk}$ はi番目の原子とj番目の原子の距離と,i番目の原子を中心としてj番目の原子とk番目の原子がなす角度をそれぞれ表わしている. $A_{a_ia_j}$ などがポテンシャルパラメータとなり,Aはi番目の原子の種類 a_i とj番目の原子の種類 a_j によって決定される. f_R は反発力, f_A はは引力を表現し, b_{ij} に暗に3体項を含ませることによって配位数依存性を取り入れている $(a_{ij} \approx 1)$. b_{ij} は

• ボンドあたりのエネルギーは配位数の単調な減少関数であること

● 3~12 の配位数ではエネルギーが一定であること

の条件を満たさなければならず,有効配位数 ζ_{ij} を導入している.さらに ζ_{ij} に近傍との相対距離・結合角の情報を含ませ,3体力による結合力の変化を取り入れている.

$$\Phi = \frac{1}{2} \sum_{i \neq j} \phi_{ij} \tag{2.14}$$

$$\phi_{ij} = f_{c,a_i a_j}(r_{ij}) \left[a_{ij} f_{R,ij}(r_{ij}) + b_{ij} f_{A,ij}(r_{ij}) \right]$$
(2.15)

$$f_{R,ij}(r) = A_{a_i a_j} \exp(-\lambda_{1,a_i a_j} r)$$
(2.16)

$$f_{A,ij}(r) = -B_{a_i a_j} \exp(-\lambda_{2,a_i a_j} r)$$

$$(2.17)$$

$$b_{ij} = (1 + \zeta_{ij}^{\eta_{a_i a_j}})^{-\delta_{a_i a_j}}$$
(2.18)

$$\zeta_{ij} = \sum_{k \neq i,j} f_c(r_{ik}) g_{a_i a_j a_k}(\theta_{ijk}) \exp\left[p_{a_i a_j a_k}\left\{(r_{ij} - Re_{a_i a_j}) - (r_{ik} - Re_{a_i a_k})\right\}^{q_{a_i a_j a_k}}\right]$$
(2.19)

$$g_{abc}(\theta) = \beta_{abc} \left\{ 1 + \frac{c_{abc}^2}{d_{abc}^2} - \frac{c_{abc}^2}{d_{abc}^2 + (h_{abc} - \cos\theta)^2} \right\}$$
(2.20)

$$f_{c,ab}(r) = \begin{cases} 1 & r < R_{1,ab} \\ \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \cos\left(\pi \frac{r - R_{1,ab}}{R_{2,ab} - R_{1,ab}}\right) & R_{1,ab} \ge r \ge R_{2,ab} \\ 0 & r > R_{2,ab} \end{cases}$$
(2.21)

本論文では,結合角依存 $g(\theta)$ を,オリジナルの項と等価であるがわかりやすいように式 2·22 のような形に変形した.オリジナルとの対応は, $c_1 = \beta$, $c_2 = \beta c^2/d^2$, $c_3 = d^2$ となっている.

$$g_{abc}(\theta) = c_{1,abc} + \frac{c_{2,abc}(h_{abc} - \cos\theta)^2}{c_{3,abc} + (h_{abc} - \cos\theta)^2}$$
(2.22)

また,カットオフ関数も式2·23のように二次の同関数まで連続なマーティタイプ ^[9]のものに変更した.

$$f_{c,ab}(r) = \begin{cases} 1 & r < R_{1,ab} \\ \frac{1}{2} - \frac{9}{16} \sin\left(\pi \frac{r - R_{1,ab}}{R_{2,ab} - R_{1,ab}}\right) - \frac{1}{16} \sin\left(3\pi \frac{r - R_{1,ab}}{R_{2,ab} - R_{1,ab}}\right) & R_{1,ab} \le r \le R_{2,ab} \\ 0 & r > R_{2,ab} \end{cases}$$

$$(2.23)$$

2.3 Nudged Elastic-Band法

Nudged Elastic-Band (NEB)法^{[?][?]}は反応経路上の2つの異なる安定状態を初期 状態と最終状態とし、その間を結ぶ最小エネルギー経路(MEP)を探索する手法であ り、MEP上のエネルギーの極大点(鞍点)はその反応における活性化エネルギーで ある.NEB法では初期状態と最終状態の間を線形補間によりいくつかのイメージに 分割し、隣接するイメージを仮想的なバネで結ぶ.各中間イメージに作用する力は 式2·24で示すようにバネ力の経路に平行な成分とポテンシャル力の経路に垂直な成 分の合力を用い、各イメージに作用する力を最小化することで、MEPを探索する. ポテンシャル力の経路に垂直な成分は式2·25により計算される.初期状態と最終状 態を結ぶ複数の反応経路が考えられる場合や初期状態と最終状態の間の線形補間が 反応経路から大きく外れている場合は、あらかじめ初期時様態と最終状態の間に中 間状態を含めて用いることで、着目するMEPへと少ない計算コストで収束させる ことができる.あらかじめ含めた中間状態には他の中間イメージと同様に式2·24を 用いる.

$$\overrightarrow{F_i} = -\nabla V \left(\overrightarrow{R_i} \right)_{\perp} + \left(\overrightarrow{F_i^{\zeta}} \cdot \overrightarrow{\tau_i} \right) \overrightarrow{\tau_i}$$
(2.24)

$$-\nabla V\left(\overrightarrow{R_{i}}\right)_{\perp} = -\nabla V\left(\overrightarrow{R_{i}}\right) + \left\{\nabla V\left(\overrightarrow{R_{i}}\right) \cdot \overrightarrow{\tau_{i}}\right\} \overrightarrow{\tau_{i}}$$
(2.25)

$$F_i$$
:i番目のイメージに作用する力 \overrightarrow{R}_i :i番目のイメージの原子の位置ベクトル $\overrightarrow{F}_i^{\zeta}$:i番目のイメージに作用するバネ力 V :ポテンシャルエネルギー $\overrightarrow{\tau}_i$:i番目のイメージの経路の接線ベクトル

2.4 第一原理分子動力学法

この節では第一原理計算について説明する.第一原理計算については,熊谷知久 「固体系における原子間ポテンシャル作成のための作組の提案」^[4]の第2章にて詳 しく説明されているので以下ではそれを引用する.また,本研究で行った第一原理 計算とは,商用ソフトウェアである擬ポテンシャル法平面波密度汎関数法(Density Functional Theory:DFT)パッケージ Vienna Abinitio Simulation Package (vasp) を用いている.交換相関項にはGGA を用いた.

第一原理分子動力学法は,原子の動きのたびごとに電子系について密度汎関数理 論(Density Functional Theory:DFT)に基づく第一原理バンド計算を実行し,全エネ ルギー(内部エネルギー)と原子に働く力を正確に求め,分子動力学計算や静力学 緩和計算を高精度に行う方法である.実質的には,平面波基底を用いる第一原理擬 ポテンシャル法バンド計算を高速,高効率に且つ少ないメモリで実行する計算技術 であり,電子構造計算を高効率化するテクニックと平面波基底数をへらすような効 率的な擬ポテンシャルを構築して用いるテクニックとからなる.前者のテクニック として,オリジナルの Car-Parrinello 法以降,共役勾配法など新たな方法が提案さ れており,大規模構造や金属的な系についてはそれらが用いられることが多くなっ ている.本研究においても擬ポテンシャル法による平面波密度汎関数法によって第 一原理計算を行っている.以下では密度汎関数理論による平面波擬ポテンシャル法 を用いた第一原理分子動力学の枠組みについて説明する.

2.4.1 Born-Oppenheimer 近似

電子の質量が原子核に比べ十分小さいため,原子核の運動に対して瞬時にその原 子配置に対する際安定構造を取ることができるとした近似がBorn-Oppenhaimer近 似(断熱近似)である.系に対して,このBorn-Oppenhaimer近似を行う.これに よって,原子の力学と電子の力学とを分離して,個別に計算できるようになる.

2.4.2 密度汎関数理論とバンド計算

まず現在の原子の位置に対する電子状態を密度汎関数理論を用いて計算すること になる.

密度汎関数法とは以下のように基底状態の電子状態を求める手法である.電子密度分布 $\rho(\mathbf{r})$ の汎関数として,多電子系の基底状態の全エネルギー $E_{tot}[\rho]$ が以下のように一意的に与えられる.

$$E_{tot}[\rho] = \int V(\boldsymbol{r})\rho(\boldsymbol{r})d\boldsymbol{r}^3 + T[\rho] + \frac{e^2}{2} \int \int \frac{\rho(\boldsymbol{r'})\rho(\boldsymbol{r})}{\boldsymbol{r'}-\boldsymbol{r}}d\boldsymbol{r'}^3d\boldsymbol{r}^3$$
(2.26)

第2項は ρ を与えるような一電子近似の電子系の運動エネルギー,第3項は電子間 静電相互作用,第4項は全ての電子間多体相互作用を含む交換相関エネルギー項で ある.

この $E_{tot}[\rho]$ を $\rho(\mathbf{r})$ について変分することにより,以下の Kohn-Sham 方程式が求められる.

$$\left[-\left(\frac{\hbar^2}{2m}\right)\nabla^2 + V_{eff}(\boldsymbol{r})\right]\psi_i(\boldsymbol{r}) = E_i\psi_i(\boldsymbol{r})$$
(2.27)

$$V_{eff}(\boldsymbol{r}) = V(\boldsymbol{r}) + V_H(\boldsymbol{r}) + \mu_{xc}(\boldsymbol{r})$$
(2.28)

$$V_H(\boldsymbol{r}) = \int \frac{e^2 \rho(\boldsymbol{r'})}{|\boldsymbol{r'} - \boldsymbol{r}|} d\boldsymbol{r'}$$
(2.29)

$$\mu_{xc}(\mathbf{r}) = \frac{\delta E_{xc}[\rho]}{\delta \rho} \tag{2.30}$$

この Kohn-Sham 方程式は一電子 Schrödinger 方程式であり、これによって多電子問題を解決できる. Kohn-Sham 方程式を自己無頓着に解くことによって、波動関数を求めることができる.そして、波動関数から以下のように電子密度 ρ が求められる.

$$\rho(\boldsymbol{r}) = \sum_{i}^{occ} |\psi_i(\boldsymbol{r})|^2$$
(2.31)

しかし,交換相関エネルギーと交換相関ポテンシャルの正確な形が分からない.ここで,局所密度近似(LDA)により,一様電子ガスの交換相関エネルギー密度 ϵ_{xc} を用いて,

$$E_{xc}[\rho(\boldsymbol{r})] = \int \epsilon_{xc}(\boldsymbol{r})\rho(\boldsymbol{r})d\boldsymbol{r}^3 \qquad (2.32)$$

$$\mu_{xc} = \epsilon_{xc}(\mathbf{r}) + \rho(\mathbf{r}) \frac{\delta \epsilon_{xc}}{\delta \rho}$$
(2.33)

と表わせる.また,一般化密度勾配近似(GGA)を用いると, $f_{xc}(\rho, \nabla \rho)$ を一様な 電子密度に密度勾配を考慮した補正を施した関数として,

$$E_{xc}[\rho(\boldsymbol{r})] = \int f_{xc}(\rho, \nabla \rho) d\boldsymbol{r}^3 \qquad (2.34)$$

$$\mu_{xc} = \frac{\partial f_{xc}}{\partial \rho} - \nabla \cdot \frac{\partial f_{xc}}{\partial \nabla \rho}$$
(2.35)

となる.

2.4.3 平面波擬ポテンシャル法

Kohm-Sham 方程式においては価電子のみを解き,内殻の効果を価電子のハミル トニアンと擬ポテンシャルを平面波基底で展開を行う.擬ポテンシャルとは,電子 が感じる screen された有効ポテンシャルのことであり,計算に用いる平面波基底を 減らすためにこれを設定したカットオフ距離以内ではポテンシャルを浅く滑らかに する.カットオフ距離以内での擬波動関数のノルムを保存するようにしたノルム保 存擬ポテンシャルやさらにソフトネスを高めたウルトラソフト型擬ポテンシャルな どがある.

平面波基底系を以下のように取る.

$$|\mathbf{k} + \mathbf{G}\rangle = \Omega^{-\frac{1}{2}} \exp\left[i(\mathbf{k} + \mathbf{G})\right]$$
(2.36)

ここで, Ω は結晶全体の体積, G は逆格子ベクトル, k は Brillouin ゾーン内の波数 ベクトルである.

また,結晶系では一般に以下の式が成立する.

$$\Omega^{-1} \int \exp[i\boldsymbol{G} \cdot \boldsymbol{r}] d\boldsymbol{r}^3 = {}^{\delta}\boldsymbol{G}, \boldsymbol{0}$$
(2.37)

さらに,ブラ ベクトルとケットベクトルの内積は以下のように表わされる.

$$\langle \phi | \psi \rangle = \int \phi^*(\mathbf{r})\psi(\mathbf{r})d\mathbf{r}^3$$
 (2.38)

よって,式 2·36, 2·37, 2·38 より

$$\langle \boldsymbol{k} + \boldsymbol{G} | \boldsymbol{k} + \boldsymbol{G'} \rangle = \int \left(\Omega^{-\frac{1}{2}} \exp\left[i(\boldsymbol{k} + \boldsymbol{G})\right] \right)^* \Omega^{-\frac{1}{2}} \exp\left[i(\boldsymbol{k} + \boldsymbol{G})\right] d\boldsymbol{r}^3$$

$$= \Omega^{-1} \int \exp\left[-i(\boldsymbol{k} + \boldsymbol{G})\right] \exp\left[i(\boldsymbol{k} + \boldsymbol{G})\right] d\boldsymbol{r}^3$$

$$= \Omega^{-1} \int \exp\left[i(\boldsymbol{G'} - \boldsymbol{G})\right] d\boldsymbol{r}^3$$

$$= {}^{\delta}(\boldsymbol{G'} - \boldsymbol{G}), \boldsymbol{0}$$

$$= {}^{\delta}\boldsymbol{G}, \boldsymbol{G'}$$

$$(2.39)$$

のように規格直交系である.

よって, Kohn-Sham 方程式の運動エネルギーの項の行列要素 < $m{k}+m{G}\mid-\left(rac{\hbar^2}{2m}
ight)
abla^2\mid$

k+G'>は以下のようになる.式2·36,2·37より

$$< \mathbf{k} + \mathbf{G} \mid -\left(\frac{\hbar^{2}}{2m}\right) \nabla^{2} \mid \mathbf{k} + \mathbf{G}' >$$

$$= \int \left(\Omega^{-\frac{1}{2}} \exp\left[i(\mathbf{k} + \mathbf{G}) \cdot \mathbf{r}\right]\right)^{*} \left[-\left(\frac{\hbar^{2}}{2m}\right) \nabla^{2}\right] \Omega^{-\frac{1}{2}} \exp\left[i(\mathbf{k} + \mathbf{G}') \cdot \mathbf{r}\right] d\mathbf{r}^{3}$$

$$= \Omega^{-1} \int \exp\left[-i(\mathbf{k} + \mathbf{G}) \cdot \mathbf{r}\right] \left\{-\left(\frac{\hbar^{2}}{2m}\right)\right\} \left\{i^{2} \mid \mathbf{k} + \mathbf{G}'\mid^{2}\right\} \exp\left[i(\mathbf{k} + \mathbf{G}') \cdot \mathbf{r}\right] d\mathbf{r}^{3}$$

$$= \Omega^{-1} \int \exp\left[-i(\mathbf{k} + \mathbf{G}) \cdot \mathbf{r}\right] \left\{-\left(\frac{\hbar^{2}}{2m}\right)\right\} \left\{i^{2} \mid \mathbf{k} + \mathbf{G}'\mid^{2}\right\} \exp\left[i(\mathbf{k} + \mathbf{G}') \cdot \mathbf{r}\right] d\mathbf{r}^{3}$$

$$= \Omega^{-1} \left(\frac{\hbar^{2}}{2m}\right) \mid \mathbf{k} + \mathbf{G}'\mid^{2} \int \exp\left[-i(\mathbf{k} + \mathbf{G}) \cdot \mathbf{r}\right] \exp\left[i(\mathbf{k} + \mathbf{G}') \cdot \mathbf{r}\right] d\mathbf{r}^{3}$$

$$= \Omega^{-1} \left(\frac{\hbar^{2}}{2m}\right) \mid \mathbf{k} + \mathbf{G}'\mid^{2} \int \exp\left[i(\mathbf{G}' - \mathbf{G}) \cdot \mathbf{r}\right] d\mathbf{r}^{3}$$

$$= \left(\frac{\hbar^{2}}{2m}\right) \mid \mathbf{k} + \mathbf{G}'\mid^{2} \delta(\mathbf{G}' - \mathbf{G}), \mathbf{0}$$

$$= \left(\frac{\hbar^{2}}{2m}\right) \mid \mathbf{k} + \mathbf{G}'\mid^{2} \delta\mathbf{G}, \mathbf{G}'$$

$$(2.40)$$

次にポテンシャル成分について考える.式 2·28 における V(r) 成分は外場の影響がないとすれば,擬ポテンシャル $V^{PS}(r)$ である.a 原子の擬ポテンシャルが局所成分 $V_a^L(r)$ (全体にわたって作用するポテンシャル)と非局所成分 $\sum_l P_l^+ V_{a,l}^{NL}(r) P_l$ (ただし P_l は a 原子を中心として 1 の軌道角運動量を持つ波成分への射影演算子,カットオフ距離内のみでのポテンシャル)から成るとする.よって,系全体の擬ポテンシャルは系全体の局所成分の和 $V_L(r)$ と非局所成分の和 $V_{NL}(r)$ とに分けることができる.

$$V(\boldsymbol{r}) = V_L(\boldsymbol{r}) + V_{NL}(\boldsymbol{r}) \tag{2.41}$$

系全体の局所成分の和 $V_L(\mathbf{r}) = \sum_{\mathbf{R}} \sum_{t_a} V_a^L(\mathbf{r} - \mathbf{R} - t_a)$ (t_a は a 原子の位置ベクトル, \mathbf{R} はセルの並進ベクトル) は式の形から明らかに格子周期関数であり, - 般に格子周期関数 $u(\mathbf{r})$ (格子ベクトル \mathbf{R} に対して, $u(\mathbf{r} + \mathbf{R}) = u(\mathbf{r})$)は逆格子ベクトルGのフーリエ級数によって以下のように展開可能であるから,

$$u(\mathbf{r}) = \sum_{\mathbf{G}} u(\mathbf{G}) \exp[i\mathbf{G} \cdot \mathbf{r}]$$
(2.42)

ただし,

$$u(\boldsymbol{G}) = \Omega^{-1} \int u(\boldsymbol{r}) \exp[-i\boldsymbol{G} \cdot \boldsymbol{r}] d\boldsymbol{r}^3$$
(2.43)

よって, $V_L(r)$ も以下のようにフーリエ級数で展開することができる.

$$V_L(\boldsymbol{r}) = \sum_{\boldsymbol{G}} V_L(\boldsymbol{G}) \exp(i\boldsymbol{G} \cdot \boldsymbol{r})$$
(2.44)

$$V_L(\boldsymbol{G}) = \Omega^{-1} \int V_L(\boldsymbol{r}) \exp(-i\boldsymbol{G} \cdot \boldsymbol{r}) d\boldsymbol{r}$$
(2.45)

$$= \Omega^{-1} \sum_{\boldsymbol{R}} \sum_{\boldsymbol{t}_{\boldsymbol{a}}} \int V_{\boldsymbol{a}}^{L} (\boldsymbol{r} - \boldsymbol{R} - \boldsymbol{t}_{\boldsymbol{a}}) \exp(-i\boldsymbol{G} \cdot \boldsymbol{r}) d\boldsymbol{r}$$
(2.46)

$$= \Omega^{-1} \sum_{\boldsymbol{R}} \sum_{\boldsymbol{t}_{\boldsymbol{a}}} \int V_{\boldsymbol{a}}^{L} (\boldsymbol{r} - \boldsymbol{R} - \boldsymbol{t}_{\boldsymbol{a}}) \exp(-i\boldsymbol{G} \cdot (\boldsymbol{r} - \boldsymbol{R} - \boldsymbol{t}_{\boldsymbol{a}})) d\boldsymbol{r} (2.47)$$

$$= \Omega_c^{-1} \sum_{\boldsymbol{t}_a} V_a^L(\boldsymbol{G}) \exp(-i\boldsymbol{G} \cdot \boldsymbol{r})$$
(2.48)

$$V_a^L(\boldsymbol{G}) = \int V_a^L(\boldsymbol{r}) \exp(-i\boldsymbol{G} \cdot \boldsymbol{r}) d\boldsymbol{r}$$
(2.49)

ここで , Ω_c は結晶全体の体積はユニットセルの体積である .よって , $V_L(r)$ に<
 $k+G \mid$ と \mid k+G'>を作用させると ,

$$< \mathbf{k} + \mathbf{G} \mid V^{L}(\mathbf{r}) \mid \mathbf{k} + \mathbf{G}' >$$

$$= < \mathbf{k} + \mathbf{G} \mid \sum_{\mathbf{G}} V^{L}(\mathbf{G}) \exp[i\mathbf{G} \cdot \mathbf{r}] \mid \mathbf{k} + \mathbf{G}' >$$

$$= \int \left(\Omega^{-\frac{1}{2}} \exp\left[i(\mathbf{k} + \mathbf{G}) \cdot \mathbf{r}\right] \right)^{*} \sum_{\mathbf{G}''} V^{L}(\mathbf{G}'') \exp[i\mathbf{G}'' \cdot \mathbf{r}] \Omega^{-\frac{1}{2}} \exp\left[i(\mathbf{k} + \mathbf{G}') \cdot \mathbf{r}\right] d\mathbf{r}^{3}$$

$$= \Omega^{-1} \int \exp\left[-i(\mathbf{k} + \mathbf{G}) \cdot \mathbf{r}\right] \sum_{\mathbf{G}''} V^{L}(\mathbf{G}'') \exp[i\mathbf{G}'' \cdot \mathbf{r}] \exp\left[i(\mathbf{k} + \mathbf{G}') \cdot \mathbf{r}\right] d\mathbf{r}^{3}$$

$$= \sum_{\mathbf{G}''} V^{L}(\mathbf{G}'') \Omega^{-1} \int \exp\left[i(\mathbf{G}' + \mathbf{G}'' - \mathbf{G}) \cdot \mathbf{r}\right] d\mathbf{r}^{3}$$

$$= \sum_{\mathbf{G}''} V^{L}(\mathbf{G}'')^{\delta} (\mathbf{G}' + \mathbf{G}'' - \mathbf{G}), \mathbf{0}$$

$$= \sum_{\mathbf{G}''} V^{L}(\mathbf{G}'')^{\delta} \mathbf{G}'', (\mathbf{G} - \mathbf{G}')$$

$$= V(\mathbf{G} - \mathbf{G}')$$

$$(2.50)$$

となる.

よって, Kohn-Sham 方程式のハミルトニアンの各成分は以下のようになる.

$$< \mathbf{k} + \mathbf{G} \mid \mathcal{H} \mid \mathbf{k} + \mathbf{G'} >$$

$$= \left(\frac{\hbar^2}{2m}\right) \mid \mathbf{k} + \mathbf{G'} \mid^{2 \delta} \mathbf{G}, \mathbf{G'} + V_L(\mathbf{G} - \mathbf{G'})$$

$$+ V_{NL}(\mathbf{k} + \mathbf{G}, \mathbf{k} + \mathbf{G'}) + V_H(\mathbf{G} - \mathbf{G'}) + \mu_{xc}(\mathbf{G} - \mathbf{G'})$$

$$(2.51)$$

ここで, V_H は静電ポテンシャルである,

$$V_H(\boldsymbol{G}) = \frac{8\pi\rho(\boldsymbol{G})}{|\boldsymbol{G}|^2}$$
(2.52)

となる.この行列のn番目の固有値 E_{k^n} とこれに属する固有ベクトル C^n_{k+G} を求めれば,固有関数 $\psi_{kn}(r)$ は以下のようになる.

$$\psi_{kn}(\boldsymbol{r}) = \sum_{\boldsymbol{G}} C_{\boldsymbol{k}+\boldsymbol{G}}^n \mid \boldsymbol{k} + \boldsymbol{G} >$$
(2.53)

固有値 *E_{kn}* はすなわちエネルギーを表わすから,電子を低エネルギー状態からスピンを含めて2電子ずつ詰めていく.よって,電子密度分布は以下のようになる.

$$\rho(\mathbf{r}) = \sum_{n}^{occ} \sum_{\mathbf{k}}^{B.Z.} |\psi_{kn}(\mathbf{r})|^{2}$$

$$= \sum_{n}^{occ} \sum_{\mathbf{k}}^{B.Z.} \sum_{\mathbf{G}} \sum_{\mathbf{G}'} C_{\mathbf{k}+\mathbf{G}}^{n} C_{\mathbf{k}+\mathbf{G}'}^{n} \Omega^{-1} \exp\left[i(\mathbf{G}-\mathbf{G'})\cdot\mathbf{r}\right]$$

(2.54)

この求まった電子密度が入力に使用した電子密度と等しければ,自己無撞着に解けたことになる.等しくなければ,この求まった電子密度を用いて新たな電子密度, 例えば $\rho_{new} = (1 - \alpha)\rho_{in} + \alpha\rho_{out}$ を再度入力として電子密度を計算し,入力の電子密度と出力の電子密度が等しくなるまで計算を行う.しかし,このように行列を解くと N^3 オーダの計算量が必要となってしまう.

2.4.4 波動関数の仮想的な運動方程式から電子状態を解く手法

前節のように, Kohn-Sham 方程式を平面波展開して行列を対角化して解くには, N³オーダの計算量が必要となる.ところが,波動関数に関しての仮想的な運動方程 式から電子状態を解く手法を用いれば,計算量を最大 N log N まで減らすことがで きる.この考え方を用いた手法を統べて,広義に Car-Parrinello 法と呼ぶ.この手 法には狭義の Car-Parrinello 法,最急降下法,共役勾配法などがある. まず, $\{\psi_i\}$ の規格化条件付きの最小化を Lagrange の未定定数法を使うと以下のようになる.

$$\tilde{E}_{tot} = E_{tot} - \sum_{ij} \lambda_{ij} \left(\langle \psi_i \mid \psi_j \rangle - \delta_{ij} \right)$$
(2.55)

これの変分は以下のようになる.

$$\frac{\partial \tilde{E}_{tot}}{\psi_i^*} = \frac{\partial E_{tot}}{\psi_i^*} \psi_i - \lambda \psi_i = [H - \lambda] \psi_i \qquad (2.56)$$
$$\lambda = \langle \psi_i \mid H \mid \psi_i \rangle$$

この $-[H - \lambda]\psi_i$ を波動関数の 2 階微分(波動関数に働く力)としたのが狭義の Car-Parrinello 法である.解く方程式は μ を波動関数の仮想的な質量として,以下のよう になる.

$$\mu \ddot{\psi}_i = -[H - \lambda]\psi_i \tag{2.57}$$

この $-[H - \lambda]\psi_i$ を波動関数の1階微分(波動関数の速度)としたのが最急降下法で ある.解く方程式は以下のようになる.

$$\mu \dot{\psi}_i = -[H - \lambda]\psi_i \tag{2.58}$$

この $-[H - \lambda]\psi_i$ と共役勾配方向に波動関数を変化させるのが共役勾配法である.最 急降下法よりも早く収束する.

 ψ_i をこれらの運動方程式または共役勾配法に従って変化させていき,最終的に $-\frac{\partial \hat{E}_{tot}}{\psi_i} = -[H - \lambda]\psi_i = 0$ を満たす ψ_i が求まる.これは $H\psi_i = \lambda\psi_i$ であり, Kohn-Sham 方程式を解くのと同等である.

2.5 凝集エネルギー

凝集エネルギーとは,無限遠方にばらばらに存在している原子が集まり,結晶状態になるために必要な原子1つ分のエネルギーのことである. *E*_{lattice} を結晶状態でのエネルギー,nを原子の個数,*E*_{atom}を原子状態でのエネルギーをすると,凝集エネルギーEは式2.59のようになる.通常,結晶状態の方がエネルギーが低いので凝集エネルギーは負の値を取る.

$$E = \frac{E_{lattice}}{n} - E_{atom} \tag{2.59}$$

2.6 動径分布関数と Total Correlation Function

動径分布関数(Radial Distribution Function: RDF)とは, ある原子から半径rだけ離れた厚さ δr の球殻内にいる原子が単位体積あたりにいくつあるかを時間平均と

粒子平均を取った関数である.ある原子から距離 r だけ離れた厚さ δr の球殻内にいる原子が n(r) であるとし,系の平均数密度を ρ とすると,動径分布関数 G(r) は以下のようになる.

$$G(r) = \frac{\langle n(r) \rangle}{4\pi r^2 \mathrm{d}r\rho} \tag{2.60}$$

中性子散乱実験と比較する場合,多元系では各原子種の散乱具合が違うので動径 分布関数では,比較することができない.そこで,原子種の散乱具合で補正して実 験と比較できるようにしたものが Total Correlation Function (T(r))である.具体 的には式 2.61 のようになる.

$$T(r) = 4\pi\rho N_{uc}r \left\{ \sum_{ij} f_i f_j b_i b_j G_{ij}(r) \right\}$$
(2.61)

ここで,i,jは原子種, N_{uc} 全原子の単位体積あたりの粒子数, f_i はiの組成比, G_{ij} はi,j間の動径分布関数である. b_i は中性子散乱実験による Total Correlation Function を算出するならばiの原子散乱因子(有効原子散乱因子)を用いる.

第3章

遺伝的アルゴリズムを用いたポテンシャルフィッ ティングフレームワーク

3.1 遺伝的アルゴリズム

最適化アルゴリズムには代表的なものに,共役勾配法や最急勾配法などがある.しかし,それらではパラメータ数が多いときには局所解に陥りやすいという欠点がある.また,ポテンシャル関数形が複雑なとき,その微分の導出とコーディングの手間が大きくなってしまう.それらの欠点を克服したアルゴリズムが遺伝的アルゴリズムである.図3-1に遺伝的アルゴリズムの一般的なフローを載せる.



図 3-1: 遺伝的アルゴリズムのフローチャート

一般的な遺伝的アルゴリズムは染色体で2進数を表現するが,ポテンシャルフィッ ティングフレームワークではポテンシャルパラメータで直接染色体を表現したいた め,実数パラメータ遺伝的アルゴリズムが用いられている.実数パラメータ遺伝的 アルゴリズムでは1つの実数パラメータが染色体となり,実数パラメータのセットが個体となる.

実数パラメータ遺伝的アルゴリズムは遺伝的操作が2進数遺伝的アルゴリズムと 異なる.以下,実数パラメータ遺伝的アルゴリズムの遺伝的操作について述べる. 選択

選択とは個体の中で問題への適応度の高いものを生存させたり,増殖させたりす る操作である.選択については実数パラメータ遺伝的アルゴリズムも2進数遺伝的 アルゴリズムも同様である.適応度の高い個体をそのまま次世代に残すエリート保 存選択,適応度の低い個体も一定の確率で次世代に残すランキング選択,集団の適 応度の総計を求めて,総計に対する各個体の適応度に応じて選択されるルーレット 選択がある.

交叉

交叉とは選択された個体間での変数の組み替えにより,新しい個体を生成する操作 である.代表的な実数パラメータ遺伝的アルゴリズムの交叉の手法を以下にあげる.

- Linear Crossover
- Native Crossover
- Blend Crossover

突然変異

突然変異とは選択された個体における変数の値を変化させることによって新しい 個体を生成する操作である.代表的な実数パラメータ遺伝的アルゴリズムの突然変 異の手法について述べる.

- Random Mutation
- Normally Distributed Mutation

3.2 ポテンシャルフィッティングフレームワーク

この節では熊谷知久により提案されたポテンシャルフィッティングフレームワー ク^[4] について説明する.

3.2.1 概要

図 3-2 にポテンシャルフィッティングフレームワークの全体の工程を示す.



図 3-2: フィッティング工程

最初に「計算目的の設定」工程において,古典分子動力学計算を行う目的を設定 する.次に「ポテンシャル関数形の決定」工程において,設定した目的を果たすた めに最適な関数形を選択する.次に「合わせこみ物性の選択/収集」工程において, ポテンシャルパラメータを合わせこむ物性の選択と収集を行う.合わせこむに用い るポテンシャル関数形の特性によって,選択する物性を考える必要がある.そして, 「ポテンシャルパラメータの最適化」工程において,多次元最適化手法を用いて,ポ テンシャルパラメータを生成する.そして,最後に「ポテンシャルパラメータセッ トの評価/決定」工程において,合わせこみだけではわからない性質を実際に古典動 力学計算を行いポテンシャルパラメータセットを評価し,計算目的を果たせるか否 かを判断し,ポテンシャルパラメータを決定,もしくは工程をさかのぼってフィッ ティングのやり直す.

3.2.2 本研究での工程

この小節では,全小節で説明したポテンシャルフィッティング工程を実際に本研 究でどのように設定したかを述べる.

まず「計算目的の設定」工程である.第1章で述べたとおり,本研究の目的は石 英ガラス(SiO₂)上でのCoクラスターの拡散シミュレーションをすることである.

次に「ポテンシャル関数形の決定」工程である.まず SiO₂ 上の拡散という現象を 扱いたいので,単純に安定結晶構造での物性の再現だけでなく,表面の原子の配位 数が1でダングリングボンドがあるとき,2でダングリングボンドがないとき,の ように様々な状態を再現したい.また,3元系のポテンシャルであるが,1つの関 数形で統一的に3元系を扱えるほうがMDシミュレーションをする段階で取り回し がよい.そこで,関数形には配位数依存項や角度項があることで単純な安定結晶構 造だけでなく,様々な形状のエネルギーを再現できるターソフ関数形を選択し,前 章で述べたように3元系に拡張した.

「合わせこみ物性の選択/収集」工程では,ターソフ関数形の特性である配位数依 存項や角度依存項の存在をうまく合わせこむために,多くの種類の配位数や結合角 度が合わせこみに使用される必要がある.そのため,次小節で説明する結晶構造を 用いて,その結晶構造での凝集エネルギーと格子定数を合わせこみに用いた.収集 には,存在するものは実験値を用い,ないものは第一原理計算を用いた.

「ポテンシャルパラメータの最適化」工程では,実際にパラメータセットの最適 化を行った.しかし,3元系をすべて同時にフィッティングしたわけではなく,単元 系パラメータ,2元系パラメータ,3元系パラメータと順次合わせていった.そのよ うに順番に合わせこみを行ったので,実際にはその都度,計算目的の設定」にあた る工程が存在した.つまり,0単元系のパラメータの最適化では,0分子のMDシ ミュレーションができることでは重要ではなく,Si-O2元系の合わせこみに使用で きる0単元系のポテンシャルパラメータを生成することが目的となる.Si-O2元系 のパラメータの最適化では,石英ガラスを再現可能なSi-O2元系ポテンシャルパラ メータを生成することが目的となった.また,3元系パラメータの最適化では,2 元系までの対称性のある結晶構造を用いてはフィッティングをすることができないこ とと,実際にシミュレーションしたいことを合わせこみに用いたかったので,SiO2 表面上にCoをのせた時のエネルギーを合わせこみに用いた.

「ポテンシャルパラメータセットの評価/決定」工程では,SiO2のポテンシャルパ ラメータでは,石英ガラス(アモルファス)が再現可能かどうかを評価した.また, 3元系ポテンシャルパラメータでは,実際にSiO2上にCo原子をのせてMDシミュ レーションをしたときに第一原理分子動力学でシミュレーションしたときと同様の 振る舞いをするかどうかを評価した.

3.2.3 Standard Fitting Data

この小節では単元系と2元系のパラメータセットのフィッティングに用いた結晶構 造について述べる.ポテンシャルパラメータの最適化の工程では非常に多くの回数 にわたってそのエネルギーを計算する必要がある.このため,ごく少数の代表原子 のエネルギーを計算するだけで,全体のエネルギーを計算することができる対称性 の高い原子構造の物性が合わせこみに適している.とくに内部構造パラメータを持 たず,格子定数が1種だけの構造は非常に高速にエネルギーを計算することができ るため,合わせこむ物性として用いるのに最適である.また,ターソフ関数形に用 いるための,多くの種類の配位状態と結合角度を実現することにも適している.以 下では,単元系結晶構造と2元系の結晶構造を順番に挙げる.また,次章以降では カッコ内の表示をその構造の名称として使用する. 単元系結晶構造

- 2 原子分子 (Dimer)
- 直鎖型構造 (Chain)
- 単層グラファイト構造 (Graphite)
- ダイヤモンド構造 (Diamond)
- 正方格子構造(SC)
- 体心立方格子構造(BCC)
- 面心立方格子構造 (FCC)
- 六方最密充填構造(HCP)
- 2元系結晶構造2元系結晶構造の内の等配合構造については以下の3つである.
 - ダイマ型構造 (HeteroDimer)
 - チェイン型構造(HeteroChain)
 - 等配合グラファイト型構造(HeteroGraphite)

HeteroDimer とは,2種類の原子で作った dimer である.HeteroChain とは,2種 類の原子を順番に一直線に並べた構造である.HeteroGraphite とは,graphite の構 成原子を1つ置きに異原種と置き換え,隣合う原子が異原種となるように並べた構 造である.

架橋型の結晶構造については以下の5×2個である.架橋構造とは,片方の原種 で単元系結晶構造を作り,第一近接原子との間にもう片方の原種を挟み込んだ構造 である.接頭辞として付いているAやBは原子種を表わし,AB_Diamondであれば Aの原子種でDiamondを構成し,Bの原子種でその間を架橋したという意味である.

● 架橋型グラファイト構造 (AB_Graphite, BA_Graphite)

- 架橋型ダイヤモンド構造(AB_Diamond, BA_Diamond)
- 架橋型正方格子型構造(AB_SC, BA_SC)
- 架橋型体心立方格子型構造(AB_BCC, BA_BCC)
- 架橋型面心立方格子型構造(AB_FCC, BA_FCC)

置換構造の結晶構造については以下の19個である.置換構造とは片方の原種で単 元系結晶構造を作り,いくつかの構成原子をもう片方の原種で置き換えた構造である.接尾辞として付いているA,Bや数字は原子種とその数を表し,Diamond_A₇B₁ であれば,Aが7個とBが1個で構成されたDiamondという意味である.また,A とBが等配合である場合は,実際にある物質でその構造を取る代表的なものが名称 となっている.

- ダイヤモンド型 7,1 構造 (Diamond_A₇B₁)
- ダイヤモンド型 5,3 構造 (Diamond_A₅B₃)
- ダイヤモンド型 4,4 構造 (ZnS)
- ダイヤモンド型 3,5 構造 (Diamond_A₃B₅)
- ダイヤモンド型 1,7 構造 (Diamond_A₁B₇)
- 正方格子型 7,1 構造 (SC_A₇B₁)
- 正方格子型 6,2 構造 (SC_A₆B₂)
- 正方格子型 3,3 構造 (NaCl)
- 正方格子型 2,6 構造 (SC_A₂B₆)
- 正方格子型 1,7 構造 (SC_A₁B₇)
- 体心立方格子型 14,2 構造 (BCC_A₁4B₂)
- 体心立方格子型 12,4 構造 (BCC_A₁2B₄)
- 体心立方格子型 10,6 構造(BCC_A₁0B₆)
- 体心立方格子型 8,8 構造 (CsCl)
- 体心立方格子型 6,10 構造(BCC_A₆B₁0)
- 体心立方格子型 4,12 構造 (BCC_A₄B₁2)

- 体心立方格子型 2,14 構造 (BCC_A₂B₁4)
- **面心立方格子型** 3,1 構造 (FCC_A₃B₁)
- 面心立方格子型 1,3 構造 (FCC_A₁B₃)

第4章

Si-O-Co系ポテンシャルの作成

この章では,ポテンシャルパラメータフィッティングフレームワークを用いて,実際にSi-O-Co系のポテンシャルを作製する.

4.1 Si 単元系ポテンシャル

この節では Si 単元系の MD ポテンシャルパラメータの説明を行う. Si 単元系のパ ラメータとは, A や B などの 2 体間パラメータのうち Si だけに関係するものと, c_1 や h などの 3 体間パラメータのうち Si だけに関係するもののことである. つまり, A_{SiSi} や B_{SiSi} , $c_{1,SiSiSi}$, h_{SiSiSi} などである. 基本的にはターソフによる Si の T3 ポ テンシャル^[6] を用いた. 変更した点は, p, q, R_1 の三つである.

4.1.1 第一原理計算による教師用データ

すでにポテンシャルパラメータは決定しているので,教師用として用いることは ないが,比較のために計算を行った.

表 4-8 に,計算で得たエネルギーと格子定数を載せる.

実験値として, diamond 構造の凝集エネルギーは- $4.62eV^{[10]}$ となっている.今回 の第一原理計算では,-10.857/2 - (-0.86117) = 4.567[eV]となる.少しのずれは あるが,実験値もさまざまな値があり $\pm 0.08eV$ 程度のずれがある^[10].よって,この 計算によって得られたエネルギーには補正は行わず,今後,2体ポテンシャルや3 体ポテンシャルの凝集エネルギーの算出に用いるSi原子のエネルギーは-0.86117eVとする.

構造名	原子数 (個/lat)	エネルギー (eV/lat)	格子定数 (Å)
atom	1	-0.86117	
dimer	2	-5.2423	2.2697
chain	1	-3.3777	2.0714
graphite	2	-9.5524	3.8858
diamond	2	-10.857	5.4536(exp. 5.43)
sc	1	-5.0391	2.5314
bcc	1	-4.8318	3.0992
fcc	1	-4.8051	3.8748

表 4-1: Si の第一原理計算の結果

4.1.2 MD ポテンシャルの変更点と評価

まず,三体項の影響を長距離まで及ぼすために,qを3から1に変更した.また, それに伴いpを λ_2^3 から λ_2^1 に変更した.R₁は2.7から3.4に長くした.Si-O₂の安定 結晶である low クオーツの状態で,オリジナルのカットオフ距離ではちょうどカッ トオフの端がSi-Siの距離と一致していまうためである.R₁からR₂の間ではカット オフ関数の影響で人工的な強い力が働く.安定状態でカットオフ付近に原子が存在 するのは望ましくない.そこでカットオフをオリジナルから短くするか,長くする かのどちらかにしなければならない.SiO₂の状態ではSi-Siの反発は重要な効果な のでカットオフを短くして相互作用をなくしてしまうのは得策ではないため,(low クオーツのSi-Si距離の3.08)+(余裕分)からR₁=3.4 と長くした.図4–1,4–2に第一 原理計算とオリジナルのT3ポテンシャル,今回変更したポテンシャルの比較を掲 載する.



図 4-1: Si の凝集エネルギー

図 4-2: Siの結合長さ

赤色が正しいと考えられる第一原理計算の結果である.緑色がオリジナルのター

Α	1.8308×10^3
В	4.7118×10^2
λ_1	2.4799
λ_2	1.7322
η	7.8734×10^{-1}
$\delta \times \eta$	5.0000×10^{-1}
р	1.7322
q	1.0000
c_1	1.0999×10^{-6}
c_2	4.2150×10^1
c_3	2.6299×10^2
h	$-5.9825\times10{-1}$
R ₁	3.4000
R_2 - R_1	3.0000×10^{-1}
Re	3.0809

	表 4-2:	2: Si ポテ)	ンシャ	ルパラ	メー	タ
--	--------	-----------	-----	-----	----	---

ソフの T3 ポテンシャルである.青色が今回パラメータを変更したポテンシャルである.p,qは結合距離の差による項のパラメータなので,結晶状態では効果はあまりない.カットオフを長くしたので,BCC構造やFCC構造で第2近接原子までカットオフ距離内に入ることになり,格子定数・凝集エネルギーともにT3 ポテンシャルからのずれが見られる.しかし,解析の目的となる物質はシリカであり,Si自体のポテンシャルはSi-X系のポテンシャルを作製する際の,置換構造などで用いられる. 異原種による置換構造では,基本的にはもとの単元系での格子よりも大きくなるので,単元系での小さな格子での問題は問題ではなくなる.また,Reはlow クオーツでのSi-Siの平衡距離である 3.0809Å を用いた.

今回変更した点も含め,Siポテンシャルパラメータを表 4-2に掲載する.

4.2 〇単元系ポテンシャル

この節では O 単元系の MD ポテンシャルパラメータの説明を行う. O 単元系のパ ラメータとは, A や B などの 2 体間パラメータのうち O だけに関係するものと, c₁ や h などの 3 体間パラメータのうち O だけに関係するもののことである. つまり, A₀₀ や B₀₀, c_{1,000}, h₀₀₀ などである. ターソフが Si で行ったのと同様に各種結 晶状態の凝集エネルギーと格子定数を合わせこんだ. ただし,配位数 2 のチェイン

構造名	原子数 (個/lat)	エネルギー (eV/lat)	格子定数 (Å)
atom	1	-2.0662	
dimer	2	-9.2000	$1.2363(\exp.1.2075)$
chain	1	-3.5991	1.5013
graphite	2	-6.9541	2.9816
diamond	2	-6.2394	4.4032
sc	1	-3.1541	1.9968
bcc	1	-2.7944	2.8150
fcc	1	-2.8264	3.5418

表 4-3: 0の第一原理計算の結果

構造も合わせこみに用いた.0単元系のポテンシャルはそれ単体で0分子などのシ ミュレーションをするためでなく、1番重要なのはSi-O2元系のフィッティングで使 うことである.2番目はSiO2でのO-O間の相互作用のためである.そのため0分 子のバネ定数などは重要でないので、格子定数とエネルギーを合わせこみに用いた.

4.2.1 第一原理計算による教師用データ

表 4-3 に,計算で得たエネルギーと格子定数を載せる.

実験値として, Oのdimer構造(酸素分子)の凝集エネルギーは-2.5578eV^[11]となっている.今回の第一原理計算では,-9.200/2-(-2.0662) = -2.5338 [eV] となる.若干のずれがあるが問題ないと考える.よって,この計算によって得られたエネルギーには補正は行わず,今後,2体ポテンシャルや3体ポテンシャルの凝集エネルギーの算出に用いるO原子のエネルギーは-2.0662eVとする.

4.2.2 MD ポテンシャルと評価

得られた第一原理計算の結果と dimer 構造での実験値を教師データとしてポテンシャルフィッティングをした.表 4-4 に得られたポテンシャルパラメータを載せる.

2元系での合わせこみに用いるため,カットオフ距離R₁を本来の第1近接原子の みの入る2.5Åから2.8Åに大きくした.例えばSi-O2元系でのOをベースにした Siでの置換構造でのフィッティングのとき,O-O間の相互作用が届かないと,その 構造でのエネルギーはSi-O間だけのものとなってしまう.それはおかしいので少な くともO単元系のカットオフ距離は2元系でフィッティングに用いた各置換構造の 原子間距離より大きくなければならない.2元系で一番大きい原子間距離はSi-O系

А	1.3718×10^2
В	7.3180×10^1
λ_1	2.6003
λ_2	1.5742
η	1.4923
$\delta \times \eta$	5.0000×10^{-1}
р	1.5742
q	1.0000
c_1	1.3949×10^{-6}
c ₂	1.6560×10^1
c_3	5.1159×10^2
h	$8.5134 \times 10{-1}$
R ₁	$2.5 \rightarrow 2.8$
R_2 - R_1	3.0000×10^{-1}
Re	2.6626

衣 4-4: し 小丿 ノン Yルハノ ^ - :	表 4-4
---------------------------	-------

での $FCC_{Si_3O_1}$ 構造の 2.65Å なのでそれ以上の必要がある.また, low クオーツでの O-O 間の距離は 2.66Å なので, 2.66 + (余裕) で R_1 =2.8 とした. Re は low クオー ツでの O-O 間の平衡距離である, 2.6626Å を用いた.p, q は単元系の結晶では合わ せこむことができないので, Si のときと同様に q を 1.0, p を λ_2^1 に設定した.図 4–3, 4–4 に第一原理計算とポテンシャルパラメータフィッティングで得られたもの, カッ トオフ距離 R1 を変更したものとの凝集エネルギーと格子定数の比較を掲載する.Si 単元系と同様に BCC 構造や FCC 構造で第 2 近接原子がカットオフ内に入る影響が 若干みられるが問題ない範囲と考える.



図 4-3: O の凝集エネルギー

図 4-4: 0 の結合長さ
また,酸素分子のばね定数は1180N/mであるが,本ポテンシャルでは334N/mで あった.参考として記す.

4.3 Si-O 2 元系ポテンシャル

この節では Si-O の 2 元系の MD ポテンシャルパラメータの説明を行う.Si-O 2 元系のパラメータとは,A や B などの 2 体間パラメータのうち Si と O の両方に関 係するものと, c₁ や h などの 3 体間パラメータのうち Si と O の両方に関係するも ののことである.つまり,A_{SiO} や B_{SiO}, c_{1,SiOO}, h_{SiOO} などである.単元系で用い た各結晶を一方の原子で構成したものをもう片方の原子で架橋した架橋構造と,い くつかの原子をもう片方の原子に置き換えた置換構造を合わせこみに用いた.また, SiO₂ の代表的な結晶構造である, $\alpha \cdot \beta$ クリストバライト(ABDIAMOND), low・ high クオーツ, β ・ortho トリジマイトも合わせこみに用いた.ただし, low クオー ツが安定構造となるように, low クオーツでは,通常の格子の緩和を行ったときの エネルギーと,格子の緩和を行わず原子位置の緩和を行ったときのエネルギーが一 致するように合わせこみをした.これにより low クオーツの配置がエネルギーの谷 にあるとすることができる.

4.3.1 結果

表 4-5 にフィッティングで得られたポテンシャルパラメータを掲載する.

表 4-6 に第一原理計算から得られた結果と出来上がった MD ポテンシャルの結果を 示す.安定結晶では結合長さではなく x, y, z 各方行の格子定数を載せている.なお, 凝集エネルギーの算出は,上述のように Si 原子は-0.86117eV, O 原子は-2.0662eV を用いた.

A_{SiO}	3.9930×10^3	$c_{1,S}$
B_{SiO}	6.7025×10^{1}	$c_{1,S}$
$\lambda 1, SiO$	4.8806	c _{1,0}
$\lambda 2, SiO$	1.2138	c _{1,0}
η_{SiO}	6.1634	$c_{2,Si}$
$\delta_{SiO} \times \eta_{SiO}$	5.0000×10^{-1}	$c_{2,S}$
η_{OSi}	1.4040×10^{1}	c _{2,0}
$\delta_{OSi} \times \eta_{OSi}$	5.0000×10^{-1}	c _{2,0}
₽ <i>SiSiO</i>	2.7711	$c_{3,Si}$
p _{SiOO}	2.4327	$c_{3,S}$
POSiSi	2.5024	с _{3,0}
POOSi	5.9238	с _{3,0}
q_{SiSiO}	1.0000	h _{SiS}
q _{SiOO}	1.0000	h _{Sic}
<i>qOSiSi</i>	1.0000	h _{OS}
q _{OOSi}	1.0000	h _{OO}
		$R_{1,S}$

表 4-5: Si-O ポテンシャルパラメータ

$c_{1,SiSiO}$	3.8290×10^{-3}
$c_{1,SiOO}$	6.4308
c _{1,OSiSi}	7.0994×10^{-1}
c _{1,OOSi}	1.6785×10^{-2}
$c_{2,SiSiO}$	6.3408
c _{2,SiOO}	3.0578
$c_{2,OSiSi}$	8.2824×10^1
c _{2,OOSi}	6.2187×10^{-1}
c _{3,SiSiO}	4.1975
c _{3,SiOO}	4.3601×10^1
c _{3,OSiSi}	2.5593×10^1
c _{3,OOSi}	1.0664×10^2
h _{SiSiO}	$-4.9426 imes 10^{-1}$
h _{SiOO}	-3.3333×10^{-1}
h _{OSiSi}	-9.4558×10^{-1}
h _{OOSi}	3.6365×10^{-1}
R _{1,SiO}	2.65000
$R_{2,SiO}$ - $R_{1,SiO}$	3.0000×10^{-1}
Re_{SiO}	1.6200
	•

表 4-6: Si-O ポテンシャルの評価

構造名	凝集エネルギー [eV/atom]		結合長さ (Å)		
	本ポテンシャル	第一原理計算	本ポテンシャル	第一原理計算	
HeteroDimer	-4.1300	-4.1300	1.4890	1.4890	
HeteroChain	-4.9530	-4.0025	1.6091	1.7456	
HeteroGraphite	-4.4983	-4.0401	1.6854	1.9969	
SiO_Graphite	-5.8236	-5.0213	1.5921	1.6778	
SiO_Diamond	-6.2562	-6.2849	1.6078	1.5500	
SiO_SC	-5.0788	-4.7123	1.8051	1.7377	
SiO_BCC	-2.6442	-3.3385	1.9343	1.9182	
SiO_FCC	-1.5175	-1.9489	2.2019	2.2914	
OSi_Graphite	-3.8390	-3.3824	1.7137	1.9218	
OSi_Diamond	-3.0122	-3.0996	2.0929	2.0313	

OSi_SC	-3.6639	-3.5177	1.9595	2.1128
OSi_BCC	-4.0711	-3.7987	2.2658	2.3172
OSi_FCC	-3.7909	-3.7717	2.6500	2.6294
$Diamond_{Si_7O_1}$	-4.3005	-4.3706	2.2943	2.2972
$Diamond_{Si_5}O_3$	-3.4471	-3.9777	2.1174	2.1435
ZB	-4.2453	-4.0609	1.8032	2.1176
$Diamond_Si_3O_5$	-3.1034	-3.7110	1.8712	1.9969
$Diamond_{Si_1O_7}$	-1.6137	-2.1893	1.8964	1.9296
SC_Si ₇ O ₁	-3.7872	-4.1354	2.5773	2.4675
$SC_Si_6O_2$	-3.4412	-4.2498	2.4718	2.3781
NaCl	-3.9608	-4.0836	2.0346	2.3134
SC_Si ₂ O ₆	-1.8991	-3.2973	2.0359	2.0419
SC_Si ₁ O ₇	-1.4359	-2.2613	2.1720	2.0150
$BCC_Si_{14}O_2$	-3.6389	-3.8599	2.6836	2.6221
BCC_Si ₁₂ O ₄	-3.6507	-3.8319	2.5795	2.5388
BCC_Si ₁₀ O ₆	-3.5221	-3.8025	2.4530	2.4709
CsCl	-3.9621	-3.7396	2.1902	2.4427
BCC_Si ₆ O ₁₀	-2.9701	-3.3077	2.2032	2.3235
BCC_Si ₄ O ₁₂	-2.0717	-3.0491	2.1208	2.1836
BCC_Si ₂ O ₁₄	-1.2459	-1.7410	2.2729	2.2927
FCC_Si ₃ O ₁	-3.6152	-3.6241	2.6506	2.6512
FCC_Si ₁ O ₃	-2.1288	-2.7499	2.1820	2.3026
			la=4.9968	la=5.0193
α クリストバライト	-6.2728	-6.2846	lb=5.0134	lb=5.0193
			lc=6.9949	lc=7.0056
			la=5.2415	la=5.2432
β トリジマイト	-6.2559	-6.2838	lb=9.0805	lb=9.0815
			lc=8.5752	lc=8.5830
			la=9.0409	la=9.0413
ortho トリジマイト	-6.2581	-6.2786	lb=5.2130	lb=5.2137
			lc=8.5226	lc=8.5241
			la=5.0482	la=5.0828
high クオーツ	-6.2767	-6.2775	lb=8.7946	lb=8.8037

			lc=5.5299	lc=5.5513
			la=4.9203	la=4.9514
low クオーツ	-6.2628	-6.2744	lb=8.5681	lb=8.5760
			lc=5.4327	lc=5.4470

本ポテンシャルでは,SiにOが4つ配位しているSiO_Diamond架橋構造のエネ ルギーが,SiにOが3つ配位しているSiO_Graphite構造や,SiにOが5つ配位し ているSiO_SC構造よりも低くなっている.これによりSiでは,Oが4つ配位して いる構造がもっとも安定な構造であると合わせることができた.同様に,OにSiが 2つ配位しているHeteroChain構造のエネルギーが,OにSiが1つ配位している HeteroDimer構造,OにSiが3つ配位しているOSi_Graphite構造よりも低くなって いる.これによりOでは,Siが2つ配位している構造がもっとも安定な構造である と合わせることができた.つまり,SiO₂の組成比で箱(セル)のなかに入れたなら, SiにOが4つ配位し,OにSiが2つ配位している状態がもっともエネルギー的に安 定となるとすることができた.

low クオーツの弾性定数は C11 = 86.80, C12=7.04, C13=11.91, C33=105.75, C44=58.20, BulkModulus=37.405[GPa]^[12]である.本ポテンシャルではC11=430.07, C12=9.51, C13=30.52, C33=396.09, C44=204.03, BulkModulus=151.90[GPa] で あった.これは内部変位を考慮せずに算出したものであるので,比較はできないが 参考のために記す.内部変位を考慮すると,実際にはこれよりも低い値が本ポテン シャルでの弾性定数となる.

4.3.2 アモルファス

この Si-O ポテンシャルのアモルファスへの適応を調べた.SiO₂ 結晶を高温で融 解させた後,急冷し,常温にて圧力を緩和させるという過程を実際に MD でシミュ レーションし,アモルファスを作製した.表 4-7 に解析条件を示す

できたアモルファスの配位数の分布を図 4–5 に示す.結晶状態では Si の配位数は 4,0 の配位数は 2 となり,図にすると灰色と肌色ばかりになる.アモルファスの 場合でも理想的には Si の配位数は 4,0 の配位数は 2 となり,灰色と肌色ばかりに なる.本ポテンシャルでは Si の 94.9 %が 4 配位,0 の 98.8 %が 2 配位となった.ま た,total correlation function は,図 4–6 の緑の線のようになった.中性子散乱の実 験値 ^[13] は赤の線で表わされている.ピーク位置は実験値とよく一致している.

-1C I I - 7	
原子数	648 個
時間刻み	1 fs
	$8000 {\rm ~K} (10 {\rm ~ps})$
温度レシピ	$5000 \sim 300 \text{ K} (500 \text{ps})$
	NPT 300K 0MPa (150 $\mathrm{ps})$
初期格子	21.48\AA^3
時間刻み 温度レシピ 初期格子	1 fs 8000 K (10 ps) 5000 ~ 300 K (500ps) NPT 300K 0MPa (150 ps) 21.48Å ³

表 4-7: アモルファス作成の解析条件



図 4-5: アモルファス SiO₂ の配位数の分布

また, O-Si-O の結合角と Si-O-Si の結合角は図 4-7 のようになった.実験値との 比較はできなかったが,参考のために掲載しておく.

出来上がったアモルファスの格子は 21.40Å×21.28Å×21.46Å であった.密度は 2.2g/cm³ であった.実際の石英ガラスの密度も 2.2g/cm³ 程度である.



図 4-6: アモルファス SiO₂ の total correlation function



図 4-7: アモルファス SiO₂ の角度分布

以上のことからアモルファスに適応可能な Si-O 系ポテンシャルを作成できたといえる.

4.4 Co 単元系ポテンシャル

この節では Co 単元系の MD ポテンシャルパラメータの説明を行う. Co 単元系の パラメータとは,A や B などの 2 体間パラメータのうち Co だけに関係するものと, c₁ や h などの 3 体間パラメータのうち Co だけに関係するもののことである.つま り,A_{CoCo} や B_{CoCo}, c_{1,CoCoCo}, h_{CoCoCo} などである.Oの単元系で行ったのと同様 に各種結晶状態の凝集エネルギーと格子定数を合わせこんだ.また弾性定数も合わ せこみに用いた.ただし,Co の安定構造は HCP であるので HCP 構造も合わせこ みに用いた.弾性定数は HCP 構造のときのものを用いた.

Co単元系のポテンシャルはSiO₂上での拡散をシミュレーションするために用いられる.表面上に無秩序に存在していたCoが密集したときにどのように集まるのかは重要である.bccのように集まるのではなくhcpやfccのように最密で集まるということは合わせる必要がある.つまり配位数が8のbccよりも,配位数が12のfccやhcpの方がエネルギーが低くなっている必要がある.また,集まったクラスターの凝集や崩壊のしやすさは弾性定数と関係するので弾性定数もフィッティングした.

4.4.1 第一原理計算による教師用データ

表 4-8 に,計算で得たエネルギーと格子定数を載せる.

構造名	原子数 (個/lat)	エネルギー (eV/lat)	格子定数 (Å)
atom	1	-2.0306	
dimer	2	-6.7912	1.9669
chain	1	-4.0075	2.1680
graphite	2	-9.8386	3.7672
diamond	2	-11.690	5.0918
sc	1	-6.3584	2.3496
bcc	1	-6.9727	2.8236
fcc	1	-7.0659	3.5294
hcp	1	-14.1785	la=2.5071, lb=4.0686

表 4-8: Co の第一原理計算の結果

実験値として, Coの HCP 構造の凝集エネルギーは,-4.39eV^[14]となっている.今回の第一原理計算では,-14.1785/2-(-2.0306)=-5.059eVとなり,大きなずれがある. これは遷移金属原子では可能な電子状態が多くあるので,Co原子単体でのエネル ギーを計算することが困難であるためだと考えられる.実験値にあわせるために補 正をし, Co原子単体のエネルギーを計算で得られた-2.0306eVではなく,-2.6992eV とする.今後,2体ポテンシャルや3体ポテンシャルの凝集エネルギーの算出に用 いる Co原子単体のエネルギーは-2.6992eV とする.

4.4.2 MD ポテンシャルと評価

表 4-9 に得られたポテンシャルパラメータを載せる. Re は Co の HCP 状態での原 子間距離を設定した.

А	1.8712×10^3
В	2.8373×10^1
λ_1	3.4463
λ_2	1.1304
η	4.6421
$\delta imes \eta$	5.0000×10^{-1}
р	1.1304
q	1.0000
c ₁	1.4774×10^{-1}
c ₂	7.0720
c ₃	3.2398×10^1
h	$1.8852 \times 10{-1}$
R ₁	$2.55 \rightarrow 3.00$
R_2 - R_1	3.0000×10^{-1}
Re	2.4972

表 4-<u>9: Co ポテンシャルパラメ</u>ータ

 $1 \sim 120$ 配位数の構造を考慮したときの第1近接原子のみの入る値は 2.55Å で あった.また, Coのかかわる2元系のCoベースの他原子での置換構造のパラメー タフィッティングでは, 2.55Å のカットオフ距離で十分である.しかし,カットオ フ距離 R₁を本来の第1近接原子のみの入る値から大きくした.なぜなら,Co単元 系の安定結晶である HCP や FCC は原子間の距離が 2.50Å となり,カットオフ距離 までの余裕が少なすぎるからである.そこで安定結晶での第一近接原子までの距離 2.5Å と第二近接原子までの距離 3.5Å の真ん中の 3.0Å を R₁ とした.図4-8,4-9 に 第一原理計算とポテンシャルパラメータフィッティングで得られたもの,カットオ フ距離 R₁を変更したものとの凝集エネルギーと格子定数の比較を掲載する.

エネルギーは,第一原理計算の結果によく一致しているが,結合長さ(格子定数)

は配位数が小さいほうで,ずれてしまった.これは弾性定数とのトレードオフになっ たので, 双方が中庸となるようなパラメータセットを選んだためである.また, BCC 構造で第2近接原子がカットオフ内に入る影響がみられる.しかし,配位数8のbcc のエネルギーよりも配位数12のfccやhcpのエネルギーのほうが低いという最低 条件は満たすポテンシャルを作製することができた.



図 4-8: Coの凝集エネルギー

表 4-10 に HCP 構造での弾性定数を掲載する.

表 4–10: Co の理性正数 [GPa]					
	C11	C12	C13	C33	C44
実験値	306	165	102	357	75
本ポテンシャル	263	139	123	279	62

図 4-9: Coの結合長さ

4.5 Si-Co 2 元系ポテンシャル

この節ではSi-Coの2元系のMDポテンシャル作成の説明を行う.Si-Co2元系の パラメータとは,AやBなどの2体間パラメータのうちSiとCoの両方に関係する ものと,c1やhなどの3体間パラメータのうちSiとCoの両方に関係するもののこ とである.つまり,A_{SiCo}やB_{SiCo},c_{1,SiCoCo},h_{SiCoCo}などである.単元系で用いた 各結晶を一方の原子で構成したものをもう片方の原子で架橋した架橋構造と,いく つかの原子をもう片方の原子に置き換えた置換構造を合わせこみに用いた.本研究 の目的はSiO₂上のCoの拡散シミュレーションである.つまり,Coと結合してい るSiがいくつのSiと配位しているかという効果やCoがいくつのSiと結合している かという効果はあまり重要ではではない.なぜならばSiO₂上ではSiはOに架橋さ れているのでSiが密集していることはないためである.重要なことは1つのSiと 1つのCoが結合しているHeteroDimer構造のときのエネルギーと格子定数である. よって,heteroDimer構造のときを重視し,他の構造でのエネルギーと格子定数は 全体的に遠からぬ値であれば良いとした.

4.5.1 結果

表 4-11 にフィッティングで得られたポテンシャルパラメータを掲載する.

	12 4 11. 01-00 /	~ /	224101121	/
A_{SiCo}	1.4491×10^2		$c_{1,SiSiCo}$	9.4321×10^{-4}
B_{SiCo}	9.9818		c _{1,SiCoCo}	8.6172×10^{-1}
$\lambda_{1,SiCo}$	2.5510		$c_{1,CoSiSi}$	8.2442×10^{-2}
$\lambda_{2,SiCo}$	5.2554×10^{-1}		$c_{1,CoCoSi}$	2.8962×10^{-1}
η_{SiCo}	3.8363×10^1		$c_{2,SiSiCo}$	4.0811
$\delta_{SiCo} \times \eta_{SiCo}$	5.0000×10^{-1}		c _{2,SiCoCo}	2.7197
η_{CoSi}	1.0562×10^1		c _{2,CoSiSi}	2.5700×10^{1}
$\delta_{CoSi} \times \eta_{CoSi}$	5.0000×10^{-1}		c _{2,CoCoSi}	4.6118×10^{-1}
PSiSiCo	4.8124		$c_{3,SiSiCo}$	2.2754×10^{1}
PSiCoCo	3.7131×10^{-1}		C _{3,SiCoCo}	2.9734
P_{CoSiSi}	3.6698×10^{-1}		$c_{3,CoSiSi}$	9.3278
P_{CoCoSi}	2.0732		$c_{3,CoCoSi}$	2.4492×10^2
QSiSiCo	1.0000		h _{SiSiCo}	-8.5539×10^{-1}
q_{SiCoCo}	1.0000		h _{SiCoCo}	-3.6940×10^{-1}
Q _{CoSiSi}	1.0000		h _{CoSiSi}	-2.8320×10^{-1}
QCoCoSi	1.0000		h _{CoCoSi}	7.9129×10^{-1}
		•	R _{1,SiCo}	2.6500
			$R_{2,SiCo}-R_{1,SiCo}$	3.0000×10^{-1}

表 4-11: Si-Co ポテンシャルパラメータ

表 4-12 に第一原理計算から得られた結果と出来上がった MD ポテンシャルの結果 を示す.なお,凝集エネルギーの算出は,上述のように Si 原子は-0.86117eV, Co 原 子は-2.69924eV を用いた.

 Re_{SiCo}

2.2474

表 4-12: Si-Co ポテンシャルの評価

構造名	凝集エネルギー [eV/atom]		結合長さ (Å)		
	本ポテンシャル	第一原理計算	本ポテンシャル	第一原理計算	
HeteroDimer	-1.3137	-1.2991	2.0828	2.0828	
HeteroChain	-2.2313	-2.0642	2.2265	2.2158	
HeteroGraphite	-3.3430	-3.2485	2.2270	2.1636	
SiCo_Graphite	-2.3655	-2.0969	2.2764	2.1778	

SiCo_Diamond	-2.3539	-2.4463	2.3209	2.2050
SiCo_SC	-3.3823	-3.2170	2.1213	2.1539
SiCo_BCC	-3.6587	-3.7551	2.2184	2.2435
SiCo_FCC	-4.1690	-4.2828	2.4766	2.4630
CoSi_Graphite	-2.9941	-3.0172	2.1814	2.1086
CoSi_Diamond	-3.4571	-3.8584	2.1099	2.0845
CoSi_SC	-3.8229	-3.9697	2.1093	2.1631
CoSi_BCC	-4.2641	-4.3664	2.2953	2.2867
CoSi_FCC	-3.9835	-2.7931	2.6800	2.4852
$Diamond_Si_7Co_1$	-4.3337	-4.3517	2.3461	2.3284
$Diamond_Si_5Co_3$	-3.9148	-4.0775	2.3228	2.2527
ZB	-4.0323	-4.0981	2.1893	2.2043
$Diamond_Si_3Co_5$	-3.7315	-3.8224	2.2786	2.1928
$Diamond_Si_1Co_7$	-2.9892	-3.3612	2.2982	2.1971
$SC_Si_7Co_1$	-4.0347	-4.1568	2.5920	2.4797
$SC_Si_6Co_2$	-3.8154	-4.1195	2.5498	2.4445
NaCl	-4.0082	-4.3370	2.4190	2.3376
SC_Si ₂ Co ₆	-3.4365	-3.9537	2.3862	2.3470
SC_Si ₁ Co ₇	-3.5884	-3.8250	2.3523	2.3451
BCC_Si ₁₄ Co ₂	-3.8673	-4.0024	2.6966	2.6247
BCC_Si ₁₂ Co ₄	-4.1182	-4.1672	2.6411	2.5626
BCC_Si ₁₀ Co ₆	-4.4990	-4.3802	2.6500	2.4884
CsCl	-4.6273	-4.8003	2.4461	2.4207
BCC_Si ₆ Co ₁₀	-4.5343	-4.6859	2.3599	2.4048
$BCC_Si_4Co_{12}$	-4.8121	-4.6379	2.3401	2.4270
$BCC_Si_2Co_{14}$	-4.3911	-4.4502	2.3611	2.4381
FCC_Si ₃ Co ₁	-4.0021	-4.1734	2.6823	2.6153
FCC_Si ₁ Co ₃	-4.7659	-4.5975	2.6515	2.4857

4.6 O-Co 2 元系ポテンシャル

この節では O-Co の 2 元系の MD ポテンシャル作成の説明を行う.O-Co 2 元系の パラメータとは,A や B などの 2 体間パラメータのうち O と Co の両方に関係する ものと, c₁ や h などの 3 体間パラメータのうち O と Co の両方に関係するもののこ とである.つまり,A_{OCo} や B_{OCo}, c_{1,OCoCo}, h_{OCoCo} などである.Si-Co 系と同様に 架橋構造と置換構造をフィッティングに用いた.SiO₂ 表面上では,1つの Co に O が 3 本まで結合している状態が考えられる.このフィッティングで重要なことは1つの O と 1 つの Co が結合している HeteroDimer 構造のときと配位数が3までの hetero 構造と架橋構造でのエネルギーと格子定数である.他の構造でのエネルギーと格子 定数は全体的に遠からぬ値であれば良いとした.

4.6.1 結果

表 4-13 にフィッティングで得られたポテンシャルパラメータを掲載する.

	衣 4-13: 0-00 小	テノシャルハラ
A_{OCo}	7.7755×10^{1}	c _{1,OOCo}
B _{OCo}	1.8392×10^1	c _{1,OCoCo}
$\lambda_{1,OCo}$	2.3234	c _{1,CoOO}
$\lambda_{2,OCo}$	7.0331×10^{-1}	c _{1,CoCoO}
η_{OCo}	2.1492×10^1	c _{2,OOCo}
$\delta_{OCo} \times \eta_{OCo}$	5.0000×10^{-1}	c _{2,OCoCo}
η_{CoO}	2.4914	c _{2,CoOO}
$\delta_{CoO} \times \eta_{CoO}$	5.0000×10^{-1}	c _{2,CoCoO}
POOCo	8.5436	c _{3,OOCo}
р <i>оСоСо</i>	3.1789×10^{-1}	c _{3,OCoCo}
р _{СоОО}	1.1495	c _{3,CoOO}
Р <i>СоСоО</i>	3.4658	c _{3,CoCoO}
q _{OOC} o	1.0000	h _{OOCo}
q _{OCoCo}	1.0000	h _{OCoCo}
q _{CoOO}	1.0000	h _{CoOO}
q _{CoCoO}	1.0000	h _{CoCoO}
		$R_{1,OCo}$

表 4-13: <u>O-Co</u>ポテンシャルパラメータ

c _{1,OOCo}	1.0766×10^{-3}
c _{1,OCoCo}	1.7190
c _{1,CoOO}	$2.3857 imes 10^{-1}$
c _{1,CoCoO}	5.0796×10^{-1}
c _{2,OOCo}	4.5444
c _{2,OCoCo}	1.0000×10^1
C _{2,CoOO}	5.0000×10^1
C _{2,CoCoO}	3.4090×10^{-1}
c _{3,OOCo}	3.2931×10^1
c _{3,OCoCo}	3.0000×10^1
c _{3,CoOO}	5.5417×10^1
c _{3,CoCoO}	3.0000×10^2
h _{OOCo}	-1.0000
h _{OCoCo}	-8.6180×10^{-1}
h _{CoOO}	-7.1426×10^{-1}
h _{CoCoO}	-7.0709×10^{-2}
R _{1,OCo}	2.6500
R _{2,OCo} -R _{1,OCo}	3.0000×10^{-1}
Re _{OCo}	2.2380

表 4-14 に第一原理計算から得られた結果と出来上がった MD ポテンシャルの結果 を示す.なお,凝集エネルギーの算出は,上述のように O 原子は-2.0662eV, Co 原 子は-2.69924eV を用いた.

構造名	凝集エネルギー	eV/atom]	結合長さ (Å)	
	本ポテンシャル	第一原理計算	本ポテンシャル	第一原理計算
HeteroDimer	-2.0414	-2.0204	1.6338	1.6338
HeteroChain	-3.3730	-3.5172	1.7670	1.7379
HeteroGraphite	-4.0596	-4.0857	1.7603	1.8463
OCo_Graphite	-3.3929	-3.6041	1.7495	1.7861
OCo_Diamond	-3.5758	-3.5482	1.8371	1.8111
OCo_SC	-3.8582	-3.7147	1.9639	1.8835
OCo_BCC	-3.7807	-3.5906	2.1691	2.1201
OCo_FCC	-3.9299	-3.6791	2.4550	2.4643
CoO_Graphite	-3.9452	-3.9998	1.7833	1.7239
CoO_Diamond	-3.9749	-4.0464	1.8496	1.7493
CoO_SC	-3.6558	-3.3890	1.8712	1.8441
CoO_BCC	-2.8917	-2.4681	2.1627	1.9761
CoO_FCC	-1.5967	1.2137	2.4338	2.2101
$Diamond_O_7Co_1$	-2.1079	-1.8869	1.8978	1.9038
$Diamond_O_5Co_3$	-3.9384	-3.6651	1.8960	1.9540
ZB	-4.2770	-4.3897	2.0208	1.9588
$Diamond_O_3Co_5$	-3.3049	-3.9054	2.1783	2.0266
$Diamond_O_1Co_7$	-2.7991	-3.1320	2.2823	2.0900
SC_O ₇ Co ₁	-1.6676	-1.9981	2.1874	2.0050
$SC_O_6Co_2$	-2.3503	-2.9234	2.1848	2.0395
NaCl	-4.1388	-4.2505	2.1213	2.1301
SC_O ₂ Co ₆	-3.3131	-3.4692	2.3335	2.2565
SC_O ₁ Co ₇	-3.5103	-3.5772	2.2716	2.3083
BCC_O ₁₄ Co ₂	-1.4121	-1.6064	2.5205	2.3359
BCC_O ₁₂ Co ₄	-2.0887	-2.4781	2.4249	2.1959
BCC_O ₁₀ Co ₆	-2.9380	-3.2508	2.4266	2.2683

表 4-14: O-Co ポテンシャルの評価

CsCl	-3.9531	-3.9170	2.4326	2.2678
BCC_O ₆ Co ₁₀	-3.8945	-3.7258	2.3562	2.3375
BCC_O ₄ Co ₁₂	-4.0910	-3.6417	2.3449	2.4014
BCC_O ₂ Co ₁₄	-4.1299	-3.9615	2.3703	2.4337
FCC_O ₃ Co ₁	-2.1343	-2.3335	2.4894	2.3028
FCC_O ₁ Co ₃	-4.3738	-3.5801	2.6513	2.4975

4.7 Si-O-Co 3元系ポテンシャル

この節では Si-O-Co の 3 元系の MD ポテンシャルパラメータの説明を行う. Si-O-Co 3 元系のパラメータとは, c_1 やh などの 3 体間パラメータのうち Si と O と Co の 3 種に関係するもののことである.つまり, $c_{1,SiOCo}$, h_{SiOCo} などである.このパラ メータによって, O がいくつの Si と結合しているから Co との結合を作りにくい作 りやすいという効果をポテンシャルに入れることができる.このような効果を合わ せこむために, SiO₂ 表面上に Co を乗せたときの合わせこみをする必要がある.表面には 2 つの Si と結合した O と 1 つの Si と結合した O が存在するためである.本研究では low クオーツ表面上に Co を載せた時のエネルギーを合わせこみに用いた.

4.7.1 合わせこみに用いた構造

low クオーツの表面は Z 面を用いた. Z 面では, 切断位置が 2 つ考えられる. 切断の上下 2 面が表面となり, Si の配位数において同等の面を数えなければ図 4-10 のように都合 3 つの表面がある.



図 4-10: Z 方行の切断

各面に Co 原子を置き, Co 原子を置いたことで下がる分のエネルギーを合わせこ みに用いた. Co がない状態でのエネルギーを *E*_{SiO2}, Co をのせた状態でのエネル ギーを E_{SiO_2Co} , Co 原子のエネルギーを E_{Co} とすると, 合わせこみに用いるエネル ギー E は式 $4\cdot 1$ となる.

$$E = E_{SiO_2Co} - E_{SiO_2} - E_{Co}$$
(4.1)

Coをのせる位置は各面に Coをのせ,第一原子計算にて構造緩和を行いエネルギー が準安定になるような場所をさがした.各構造でのエネルギーを教師データとした. 各構造に原子を配置し MD 計算でエネルギーを計算して構造緩和を行い,安定点で のエネルギーを合わせた.教師データをとった構造と合わせこんだ構造は少なから ず異なるものとなる.そのためフィッティングを行って得られた MD ポテンシャル をもちいて実際にフィッティングに用いた各構造で MD 計算をしてその安定状態が 教師データに用いたものと近い構造であるかを確かめた.もし教師データに用いた ものと大きく異なる場合はフィッティングをやり直した.

図 4-10 のように Si の配位数によって面の名前を定義すると,面 2 では 3 箇所の準 安定点,面 3 では 2 箇所の準安定点,面 4 では 3 箇所の準安定点が見つかった.ま た,参考のため,面 4 に Coを 2 つのせたものも 1 つフィッティングに用いた.用い た各構造を図 4-11 ~ 図 4-19 に載せる.図中の黄色の球が Coで,水色の球が Siで, 赤色が O を表わしている.図 4-11 ~ 図 4-18 では Co 原子が 2 つ以上見られるが,計 算時間短縮のため小さな系で計算していて,表示の周期境界条件のため Co がいく つか見えている.



図 4-11: 面4パターン1 図 4-12: 面4パターン2 図 4-13: 面4パターン3







図 4-14: 面 2 パターン 1 図 4-15: 面 2 パターン 2

図 4-16: 面 2 パターン 3



図 4-17: 面 3 パターン1 図 4-18: 面 3 パターン2

図 4-19: 面4にCoを2つ 乗せたパターン

4.7.2 結果

表 4-15 にフィッティングの結果を掲載する.エネルギーは上述の Co を乗せたこ とで下がるエネルギーを Coの個数で割ったものである.面2パターン1で大きく教 師データ(第一原理計算)の値とずれている.他の構造ではフィッティング時の構造 緩和で原子間距離の平衡値を教師データの配置に比べて大きくすることができるが, 面 2 パターン 1 では Co が SiO2 の内部に入っているので, 大きく構造緩和すること ができずエネルギーを合わせられなかった.実際のSiO2表面ではSiは十分に酸化

構造名	MD ポテンシャルでの	第一原理計算での
	エネルギー(eV/CoAtom)	エネルギー(eV/CoAtom)
面4パターン1	-7.3867	-7.2063
面 4 パターン 2	-6.7523	-7.1266
面 4 パターン 3	-6.8032	-6.9655
面 2 パターン 1	-0.8109	-4.2961
面 2 パターン 2	-2.4195	-1.4830
面 2 パターン 3	-3.0814	-2.9506
面 3 パターン 1	-3.6720	-2.7571
面3パターン2	-3.1385	-2.9512
面4にCoを2つ乗せたパターン	-8.0375	-9.3724

表 4-15: Si-O-Co ポテンシャルの評価

され,配位数は4になっているはずなので,面4を重視した合わせこみを行った.

表 4-16 にフィッティングで得られたポテンシャルパラメータを掲載する.

p_{SiOCo}	9.1121×10^{-3}
p_{OCoSi}	5.7423
p_{CoSiO}	1.4981×10^{-1}
q_{SiOCo}	1.0000
q_{OCoSi}	1.0000
q_{CoSiO}	1.0000
$c_{1,SiOCo}$	2.9594
$c_{1,OCoSi}$	7.6933×10^{-1}
$c_{1,CoSiO}$	2.8323
$c_{2,SiOCo}$	3.5000×10^1
$c_{2,OCoSi}$	3.5000×10^1
$c_{2,CoSiO}$	3.4394
$c_{3,SiOCo}$	$5.0000 imes 10^1$
$c_{3,OCoSi}$	1.1762×10^{2}
$c_{3,CoSiO}$	1.0850×10^{2}
h_{SiOCo}	1.0000
h_{OCoSi}	-8.073×10^{-1}
h_{CoSiO}	-2.507×10^{-1}

表 4-16: Si-O-Co ポテンシャルパラメータ

次に面4にCoを1つ置いて得られポテンシャルにて MD を行った.時間刻みは 1fs,温度は300Kである.Coは図4-20のようにOのダングリングボンド3本に支 えられる形でSiO2上に安定した.これは第一原理計算で得られた構造(4-21)と同 じであり,SiO2上でのCoの挙動を模擬できるSi-O-Co系ポテンシャルを作成でき たと言える.



図 4-20: MD 計算での Co の挙動



図 4-21: 第一原理計算での Co の挙動

第5章

SiO_2 上でのCoの拡散シミュレーション

全章で作成した Si-O-Co 系 MD ポテンシャルを用いて, SiO₂ 表面上での Co の拡 散をシミュレーションした.

5.1 R 面上での拡散 NEB

low クオーツの自然面である R 面上での拡散を NEB でシミュレーションし,活性 化エネルギーを求めた.R 面とは六角柱の水晶の結晶で先端にある3つの大きな面 (図5-1)のことであり,[1011]面のことである(図5-2).図5-2中の水色の球が Si, 赤色が O を表わしている.図5-3は R 面を上方行から見たものである.表面の原子 のみを表示している.色は配位数を表わし,灰色は配位数4,肌色は2,水色は1 を表わしている.大きい球が Si であり,小さい球は O である.表面には O のダング リングボンドが出ている.ダングリングボンドを持った O と結合している Si が 2 に 対し,ダングリングボンドを持った O と結合していない Si が 1 存在する.図上方行 ((1010)方行)にダングリングボンドが並んでいる.図横方行((1011)方行)に その列が並んでいる.そのため図横方行にダングリングボンドの溝が並んでいる.



図 5-1: 水晶 R 面 図 5-2: R 面の原子配置図 図 5-3: R 面表面の原子配置図

R面上に Co原子が1つあるときの拡散,安定点(図 5-4)から安定点(図 5-6)

へ鞍点(図5-5)を経て移動するときの活性化エネルギーを求めた.Co(図中の黄) の安定点はO(図中の赤)のダングリングボンド3つと結合する位置である.Coの 3つの結合の内1つが切れて鞍点(図5-6)となる.そして結合の切れたOとは別 のOと結合を作り,再び安定点になる.NEB法を用いて得られた反応のエネルギー を図5-7に掲載する.横軸が反応経路を分割した状態数である.活性化エネルギー は2.55eVであった.



図 5-4: R 面上拡散 安定点 図 5-5: R 面上拡散 鞍点 図 5-6: R 面上拡散 安定点



図 5-7: R 面上の拡散 NEB の結果

次に図 5-8~図 5-10 に示すように R 面に Co 原子をいくつか乗せ O のダングリン グボンドと結合させ,その上を1つの Co 原子が拡散するときの活性化エネルギー を求めた.得られた活性化エネルギーは図 5-11 に示すように 1.00eV であった.



 図 5-8: R 面 Co 上拡散
 図 5-9: R 面 Co 上拡散
 図 5-10: R 面 Co 上拡散

 安定点
 鞍点
 安定点



図 5-11: R 面の Co 上の拡散 NEB の結果

5.2 ダンクリングボンドのない面上での拡散

図 5-12 のような表面に存在する Si は 4 配位, O は 2 配位のダングリングボンド のない表面を作り, その上での Co の拡散を調べた.この表面はアモルファス表面の 極端な例と考えることができる.この面では Co は Si とも O とも結合を作らなかった.拡散の活性化エネルギーは 0eV と言える.



図 5-12: ダングリングボンドのない面

5.3 アモルファス面上での拡散

実際に MD にてアモルファスを作成し,その表面での Co の拡散を調べた.作成 はバルクでアモルファスを作成し,適当な面で切断し,表面の Si のダングリングボ ンドに O を結合させて作った.表面は図 5-13 のようになった.図は配位数で色分 けされており,水色が1配位,肌色が2配位,緑色が3配位,灰色が4配位,赤色 が5配位である.つまり水色がダングリングボンドのあるO である.ダングリング ボンドのある O はまばらに存在し,Co が O から O へと拡散するときには間の完全 配位の面を通る.そのため拡散の活性化エネルギーは Co の O の結合エネルギーに なる.Co が 1 つの O との結合が切れるエネルギーは 3.39eV で,Co が 2 つの O と の結合が切れるエネルギーは 6.39eV であった.



図 5-13: アモルファス表面

5.4 R面上でのCoクラスタの挙動

約 30Å×30Å の R 面上に 280 個の Co を配位置し, 300K, 2.5ps で緩和してから, 900K で 250ps 間の MD を行い Co クラスターの様子を観察した.初め図 5–15 のように SiO₂ 上に二次元的に広がるように分布していた Co が徐々に図 5–17 のように まとまってロール状の島に成っていく様子が観察された.Co がはがれた後の SiO₂ 表面には O のダングリングボンドにトラップされた Co が存在していた.





図 5-14: R 面での Co クラスタ初期配置

図 5-15: R 面での Co クラスタ緩和後





図 5-16: R 面での Co クラスタ 900K25ps 後 図 5-17: R 面での Co クラスタ 900K250ps 後

5.5 まとめと考察

R 面上での Co 1 つの拡散の NEB の結果から, O のダングリングボンドと Co の 結びつきが強いことが分かる.ダングリングボンドのない完全配位の面では Co は SiO₂ 表面と結合を作らないことから, Co と O の結合は O の配位数で大きく変わる ことが分かる.つまり, SiO₂ 表面上での Co の拡散は O のダングリングボンドとの 結合が重要であると言える.

また, O と結合している Coの上を別の Coが拡散するときには, O と直接結合している Coが拡散するよりも低いエネルギーであるとこが分かった.

Huらの研究では^[15], TiO₂ 基板上の金属クラスターの成長モードを金属の表面自 由エネルギーと,基板上のOと金属の interfacial interactions との関係から整理し ている.interfacial interactions が金属の表面自由エネルギーに比べて大きいとき金 属クラスターの成長モードは二次元的な層になり, interfacial interactions が金属の 表面自由エネルギーに比べて小さいときは3次元的な島になるとしてる.そのとき 表面自由エネルギーに比べて小さいときは3次元的な島になるとしてる.そのとき 表面自由エネルギーと interfacial interactions をどのように比較するかが問題であ る.Huらは金属の表面自由エネルギーはモルあたりの凝集エネルギーと相関があ り, interfacial interactions は金属酸化物のモルあたりの凝集エネルギーと相関があ ちしている.そして,成長モードはモルあたりの金属の凝集エネルギーと相関があ たりの金属酸化物の凝集エネルギーを比べることで成長モードを整理している.こ れはTiO₂ に限らず金属酸化物基板全般に適応可能であるが,SiO₂ は金属酸化物と は言えず,そのまま適応することができない.SiO₂ ではSi と O が共有結合的であ り,O の配位数によって O の結合性が異なる.表面にはそのような結合性の異なる O 原子が存在しているからである.しかし,表面の O との interfacial interactions と Co の表面自由エネルギーという軸から考えることはできる.

表面のOのダングリングボンド1つとの結合エネルギーはアモルファス表面の結果 を用いると3.39eVである.表面のOのダングリングボンドはまばらにしかない.R 面では0.0583個/Å²であり,本研究で使用したアモルファス表面では0.0278個/Å²で あった.よって表面のOのダングリングボンドとCoの interfacial interactions は,R 面では $3.39 \times 0.0583=0.198$ [eV/Å²]で,アモルファス面では $3.39 \times 0.0278=0.0942$ [eV/Å²] ということができる.HCP 結晶状態での Coの表面自由エネルギーは本ポ テンシャルでは0.0394 [eV/Å²]であった.0.0394 < 0.198,0.0942となり表面自由 エネルギーよりも interfacial interactions の方が優先的となる.つまり局所的なこと を無視すれば Co は SiO₂ 基板上で2次元的な層になると考えられる.

それにも関らず「R面上の Co クラスタの挙動」で, Co クラスターは3次元的な まとまりになる動きをした.これは,個別の Co に着目すると0のダングリングボン ドと結合しているものとしていないものがあり,0と結合してるものはエネルギー を得しているが,0と結合していないものは全く利得がないので,0と直接結合し てる Co はそのまま SiO₂ 表面上に残り,それ以外は Co どうしでまとまろうとした, と考えられる. これはHuらの研究でいう, ミスマッチだと言うことができる.ダングリングボン ドのあるOの間隔がCoの格子に比べて大きいため, interfacial interactions を全体 の平均で議論することができないのだ.結論としてSiO₂表面での金属クラスターを 考えるとき重要なものはダングリングボンドのあるO原子であり,その分布である と言える.

第6章

結論

単層カーボンナノチューブの生成法の1種である CCVD のとき,クオーツガラス 基板上に配置された触媒となる金属 Co クラスターの拡散が問題となっていること から本研究は始まった.クオーツガラス上の Co の拡散を MD シミュレーションで きるポテンシャルの作成と,それを用いて実際に SiO₂ 上の Co の拡散を調べること を目的とした.

結果として SiO₂ の結晶とアモルファスを模擬できるターソフ型 Si-O 系ポテンシャ ルとその拡張の形をしている SiO₂上の Co の挙動を模擬できる Si-O-Co 系ポテンシャ ルを作成できた.作成したポテンシャルを用いてクオーツの自然面である R 面とア モルファス表面,ダングリングボンドのない面の上での Co の拡散の活性化エネル ギーを NEB 法などを用いて求めた.SiO₂表面上での Co の拡散には O のダングリ ングボンドが重要であることがわかった.また R 面での Co クラスターの挙動を調 ベ,Co クラスターは 3 次元的な島を作ることが分かった.

第7章

附録

7.1 vasp 計算条件

vaspのマニュアルは http://cms.mpi.univie.ac.at/vasp/vasp/vasp.html を参照して もらいたい.

Si の場合

3次元の結晶構造の場合は k 点は 12 × 12 × 12 とした.2次元グラファイト構造の 場合は 12 × 12 × 1 とした.1次元チェイン構造の場合は 12 × 1 × 1 とした.ダイ マ構造の場合は 1 × 1 × 1 とした.Monkhorst-Pack を用いた.

計算精度は PREC=HIGH とした.

スミアリングは3次元構造のときは ISMEAR=-5の tetrahedron method を用い, それ以外のときは ISMEAR=0の Gaussian smearing を用いた.sigma は 0.05 とした. IBRION,緩和手法は2の共役勾配法を用いた.

0の場合

半導体と絶縁体は同様の計算条件で計算できるので,ほぼSiと同様である.ただし, ISPIN,スピンを考慮するかを2(有効)とした.

Co の場合

Coは遷移金属であるので、ISMEAR=2の,sigma=0.2とした.またO同様にISIPN=2 (有効)とした.

多元系の場合

Coがある場合はCoの計算条件に合わせ、Coがない場合はOの計算条件に合わせた.

原子の場合

k点は1×1×1とした.設定ファイルは以下のようにした.

system=Perdew-Wang 91

GGA=91

VOSKOWN=1

ISIF,何を緩和するかは,7のセルサイズを用いた.

ISYM=0 ISPIN=2 ISMEAR=0 SIGMA=0.1 AMIX=0.2 BMIX=0.0001 NELM=2000 ICHARG=1

7.2 遺伝的アルゴリズムを用いたポテンシャルパラメータフィッティング技術

遺伝的アルゴリズムを使うとき,自分で設定するべきパラメータは,遺伝子数と 世代数,パラメータ範囲,合わせこみの重みである.

7.2.1 遺伝子数

熊谷さんのマニュアルには通常 500-10000 くらいとある.しかし,この重みづけで どうのような結果が得られるかを試す場合は単元系では100 程度でよい.遺伝子数 が多いよりも世代をどんどん重ねるほうが結果をすぐに見られる.単元系では100 の遺伝子数で20世代くらいGA すれば,どんなポテンシャルが得られるのかはわか ると思われる.とにかく,1番始めから5000 などといった多い数でやらず,トレー ドオフになる物性が分からず重みづけに自身がないときは少ない遺伝子数でやって 傾向をみたほうがよい.

7.2.2 世代数

このパラメータはとくに書くことはない.マニュアル通りに 50~70 で程度でよい と思われる.

7.2.3 パラメータ範囲

はじめは大きく範囲を設定し,遺伝子数の少ない試行によってあたりをつけて適 宜狭めるのが良いと思われる.狭めてからの試行で,範囲のリミットぴったりか範 囲のリミットに近い値が出るときは範囲を大きくしたり,ずらしたりして対応する.

また遺伝的アルゴリズムに依らずに設定できる値もある.事前に設定できる値は

固定しておいたほうがフィッティングが楽である.まずカットオフ距離は第何近接原 子までを入れるかを考えて自分で設定すると良い.ターソフのpやqは結晶状態では r_{ij} - r_{ik} が常に0になるのでFREEにしても意味がない.ランダムな値が設定されるだ けであるので,あとで自分で設定すると良い.またターソフの角度項hも事前に設定 できるパラメータの1つである.しかしhは対称性によって安定結晶の結合角のコサ インぴったりからずれても大丈夫な項であり,安定結晶以外のときの物性を合わせ るためにずらしたほうがいい場合があるので,幅を持たせて設定すると良い.例を 挙げるとターソフのT3パラメータでは,hは-0.59825であり,ダイヤモンド構造の $\cos(109 \text{ g}) = -0.333$ からずれている.T3では1つの結合は $\arccos(-0.59825) = 126.7$ 度が安定となるが配位数4が最安定という情報さえ入っていれば,対称性から結合 は自ずと109 度になる.1つの角度が大きくなろうとすれば別の角度が小さくなる からである.

7.2.4 合わせこみの重み

このパラメータが一番重要である.トレードオフになる物性があるからである.重 要視している物性となにかがトレードオフになっているとき,その物性の重みが突っ 張って重要視している物性を合わせることができない.

以下に例をあげる.筆者は初め〇のフィッティングに〇2でのばね定数をフィッティ ングに用いていた.その結果,エネルギーを合わせると格子定数が合わず,格子定 数を合わせるとエネルギーが合わないという状況となった.バネ定数のフィッティ ングをやめるとエネルギーと格子定数の両方が合った.バネ定数とは安定点から離 れたときどのくらいのはやさでエネルギーが上がっていくかということである.大 きなバネ定数があるということは,格子定数が大きくなるとエネルギーが高く成り やすいということである.ターソフ関数形の場合,配位数による補正項は引力項を 弱める効果としてしか入っていない.つまり,大きなバネ定数があって,格子定数 が大きくなったときエネルギーが設定したい値より高くなってしまっても,引力項 を弱める効果しかない補正項がどんなに頑張ってもエネルギーを下げることができ ないのだ.エネルギーに合わせて,それを実現できる小さな格子定数になるか,格 子に合わせて高いエネルギーになるかのどちらかになってしますう.

そのようなトレードオフがある場合どんなに多い遺伝子数で長く世代を重ねても 合わないものは合わない.気をつけるべきである.はじめはフラットか3倍くらい の範囲で重みを設定し,少ない遺伝子数で数十世代を試行して,どのような重みが いいのかを探っていく必要がある.

以下に本研究でどのような重みづけを行ったかを掲載する.

O 単元系

crystalwset[DIMER] = 10.0;crystalwset[OZONE] = 10.0;crystalwset[CHAIN] = 10.0;crystalwset[GRAPHITE] = 1.0;crystalwset[DIAMOND] = 1.0;crystalwset[SC] = 1.0;crystalwset[BCC] = 10.0;crystalwset[FCC] = 10.0;crystalwfset[DIMER] = 20.0;crystalwfset[OZONE] = 0.01;crystalwfset[CHAIN] = 20.0;crystalwfset[GRAPHITE] = 20.0;crystalwfset[DIAMOND] = 20.0;crystalwfset[SC] = 1.0;crystalwfset[BCC] = 20.0;crystalwfset[FCC] = 20.0;

weightForTensileElasticConstants[DIMER] = 0.1;

crystalwset[]が凝集エネルギーの重みである.crystalwfset[]が格子定数の重みである.weightForTensileElasticConstants[]が引っ張りの弾性定数の重みである.weightForTensileElasticConstants[DIMER]であるのでバネ定数のことである.全体にエネルギーよりも格子定数の方が重みが大きい.これは使用したプログラムの癖で両方同じ重みにするとエネルギーのほうを優先するきらいがあるためであって,深い意味はない.crystalwset[GRAPHITE]からcrystalwset[SC]までの重みが小さいのは,ターソフポテンシャルでは配位数の増加に従ってどうなるかのような大まかなことしか入れられず,ジグザグしながら増加していくといった複雑なことは再現できない.それなのでDIMER,CHAINといった始端とBCC,FCCといった終端だけ値を合わせて,間はその中間の値を単調に増加していれば構わないとして,このような重みになっている.OZONEとあるが,これはアモルファスシリカ作成のときにたびたびオゾンが生成しため,オゾンのエネルギーは高い,ということだけ合わせた(面倒だったので)第一原理計算などはせずに,酸素と同程度で酸素よりエネル

ギーが高いとした.

Co 単元系

crystalwset[DIMER] = 240.0;crystalwset[CHAIN] = 40.0;crystalwset[GRAPHITE] = 40.0;crystalwset[DIAMOND] = 40.0;crystalwset[SC] = 40.0;crystalwset[BCC] = 40.0;crystalwset[IDEALHCP] = 40.0;crystalwset[HCP] = 40.0;crystalwset[FCC] = 40.0;crystalwfset[DIMER] = 50.0;crystalwfset[CHAIN] = 50.0;crystalwfset[GRAPHITE]=50.0; crystalwfset[DIAMOND] = 50.0;crystalwfset[SC] = 50.0;crystalwfset[BCC] = 50.0;crystalwfset[IDEALHCP] = 250.0;crystalwfset[HCP] = 50.0;crystalwfset[FCC] = 50.0;weightForBulkModulus[HCP] = 10.0; weightForTensileElasticConstants[HCP] = 5.0;

weightForShearElasticConstants[HCP] = 5.0;

weightForBulkModulus[]が体積弾性率の重みである.weightForShearElasticConstants[] がせん断の弾性定数の重みである(体積弾性率は引っ張りの弾性定数とせん断の弾 性定数の総合なので両方いれても意味はない.)IDEALHCPとは理想的なAC比率 のHCPのことである.たいていのMDポテンシャルでは現実のAC比率にすること は不可能でHCPも格子緩和で,IDEALHCPと同じになる.Coの安定結晶はHCP なのでIDEALHCPの格子定数の重みが大きくしてある.しかし,エネルギーはそ うしなかった.HCP単体であっていることよりもBCC > HCPが重要だったからで ある.HCPのエネルギーだけ重みを大きくして,HCPのエネルギーが現実とぴっ

```
たりあって, BCC のエネルギーが HCP よりエネルギーが低かったらダメなのだ.
 Si-O 2 元系
crystalwset[ABGRAPHITE] = 40.0;
crystalwset[ABDIAMOND] = 50.0;
crystalwset[ABSC] = 40.0;
crystalwset[ABBCC] = 30.0;
crystalwset[ABFCC] = 20.0;
crystalwset[BAGRAPHITE] = 40.0;
crystalwset[BADIAMOND] = 50.0;
crystalwset[BASC] = 40.0;
crystalwset[BABCC] = 30.0;
crystalwset[BAFCC] = 10.0;
crystalwset[HETERODIMER] = 40.0;
crystalwset[HETEROCHAIN] = 20.0;
crystalwset[HETEROGRA] = 20.0;
crystalwset[F_DIAMOND_A7B1] = 10.0;
crystalwset[F_DIAMOND_A5B3] = 10.0;
crystalwset[ZB] = 10.0;
crystalwset[F_DIAMOND_A3B5] = 10.0;
crystalwset[F_DIAMOND_A1B7] = 10.0;
crystalwset[SC_A7B1] = 10.0;
crystalwset[SC_A6B2] = 10.0;
crystalwset[NACL] = 10.0;
crystalwset[SC_A2B6] = 10.0;
crystalwset[SC_A1B7] = 10.0;
crystalwset[BCC_A14B2] = 10.0;
crystalwset[BCC_A12B4] = 10.0;
crystalwset[BCC_A10B6] = 10.0;
crystalwset[CSCL] = 10.0;
crystalwset[BCC_A6B10] = 10.0;
crystalwset[BCC_A4B12] = 10.0;
crystalwset[BCC_A2B14] = 10.0;
crystalwset[FCC_A3B1] = 10.0;
crystalwset[FCC_A1B3] = 10.0;
```

crystalwset[ALPHACRISTO] = 50.0;crystalwset[HIGHQUARTZ] = 50.0;crystalwset[LOWQUARTZ] = 50.0;crystalwset[BETATRIDYMITE] = 50.0;crystalwset[ORTHOTRIDYMITE] = 50.0;crystalwfset[ABGRAPHITE] = 10.0;crystalwfset[ABDIAMOND] = 50.0;crystalwfset[ABSC] = 10.0;crystalwfset[ABBCC] = 10.0;crystalwfset[ABFCC] = 10.0;crystalwfset[BAGRAPHITE] = 10.0;crystalwfset[BADIAMOND] = 10.0;crystalwfset[BASC] = 10.0;crystalwfset[BABCC] = 10.0;crystalwfset[BAFCC] = 10.0;crystalwfset[HETERODIMER] = 50.0;crystalwfset[HETEROCHAIN] = 10.0;crystalwfset[HETEROGRA] = 10.0; $crystalwfset[F_DIAMOND_A7B1] = 5.0;$ $crystalwfset[F_DIAMOND_A5B3] = 5.0;$ crystalwfset[ZB] = 10.0; $crystalwfset[F_DIAMOND_A3B5] = 5.0;$ $crystalwfset[F_DIAMOND_A1B7] = 5.0;$ $crystalwfset[SC_A7B1] = 5.0;$ $crystalwfset[SC_A6B2] = 5.0;$ crystalwfset[NACL] = 10.0; $crystalwfset[SC_A2B6] = 5.0;$ $crystalwfset[SC_A1B7] = 5.0;$ $crystalwfset[BCC_A14B2] = 5.0;$ $crystalwfset[BCC_A12B4] = 5.0;$ $crystalwfset[BCC_A10B6] = 5.0;$ crystalwfset[CSCL] = 10.0; $crystalwfset[BCC_A6B10] = 5.0;$

構造名のAはSi,BはOを表わしている.現実に存在する結晶は重みを大きくしている.本論で述べたとおりに架橋構造とヘテロ構造のエネルギーの重みが大きくなっている.格子定数よりエネルギーのほうが重みが大きくなっているのは,現実に存在しない不安定構造の格子定数を合わせても意味があまりないからである.エネルギーが高くその構造を取らないという情報が入っていれば良いのだ.O単元系のときに格子定数を重要視したのは2元系での合わせこみに使うからである.

Si-Co2元系 エネルギーと格子定数をフィッティングに用い, すべての重みを50とし, ヘテロダ イマだけ250とした.理由は本論で述べたとおりにSiO2表面上で起こりうる構造を 重視したのである.

O-Co 2 元系

crystalwset[ABGRAPHITE] = 50.0; crystalwset[ABDIAMOND] = 50.0; crystalwset[ABSC] = 40.0; crystalwset[ABBCC] = 30.0; crystalwset[ABFCC] = 20.0; crystalwset[BAGRAPHITE] = 50.0; crystalwset[BADIAMOND] = 50.0; crystalwset[BASC] = 40.0; crystalwset[BABCC] = 30.0; crystalwset[BAFCC] = 20.0; crystalwset[BAFCC] = 20.0; crystalwset[HETERODIMER] = 250.0;crystalwset[HETEROCHAIN] = 50.0;
crystalwset[HETEROGRA] = 50.0; $crystalwset[F_DIAMOND_A7B1] = 50.0;$ $crystalwset[F_DIAMOND_A5B3] = 50.0;$ crystalwset[ZB] = 50.0; $crystalwset[F_DIAMOND_A3B5] = 50.0;$ $crystalwset[F_DIAMOND_A1B7] = 50.0;$ $crystalwset[SC_A7B1] = 50.0;$ $crystalwset[SC_A6B2] = 50.0;$ crystalwset[NACL] = 50.0; $crystalwset[SC_A2B6] = 50.0;$ $crystalwset[SC_A1B7] = 50.0;$ $crystalwset[BCC_A14B2] = 50.0;$ $crystalwset[BCC_A12B4] = 50.0;$ $crystalwset[BCC_A10B6] = 50.0;$ crystalwset[CSCL] = 50.0; $crystalwset[BCC_A6B10] = 50.0;$ $crystalwset[BCC_A4B12] = 50.0;$ $crystalwset[BCC_A2B14] = 50.0;$ $crystalwset[FCC_A3B1] = 50.0;$ $crystalwset[FCC_A1B3] = 50.0;$ crystalwfset[ABGRAPHITE] = 50.0;crystalwfset[ABDIAMOND] = 50.0;crystalwfset[ABSC] = 40.0;crystalwfset[ABBCC] = 30.0;crystalwfset[ABFCC] = 20.0;crystalwfset[BAGRAPHITE] = 50.0;crystalwfset[BADIAMOND] = 50.0;crystalwfset[BASC] = 40.0;crystalwfset[BABCC] = 30.0;crystalwfset[BAFCC] = 20.0;crystalwfset[HETERODIMER] = 250.0;crystalwfset[HETEROCHAIN] = 50.0;crystalwfset[HETEROGRA] = 50.0;

 $crystalwfset[F_DIAMOND_A7B1] = 50.0;$ $crystalwfset[F_DIAMOND_A5B3] = 50.0;$ crystalwfset[ZB] = 50.0; $crystalwfset[F_DIAMOND_A3B5] = 50.0;$ $crystalwfset[F_DIAMOND_A1B7] = 50.0;$ $crystalwfset[SC_A7B1] = 50.0;$ $crystalwfset[SC_A6B2] = 50.0;$ crystalwfset[NACL] = 50.0; $crystalwfset[SC_A2B6] = 50.0;$ $crystalwfset[SC_A1B7] = 50.0;$ $crystalwfset[BCC_A14B2] = 50.0;$ $crystalwfset[BCC_A12B4] = 50.0;$ $crystalwfset[BCC_A10B6] = 50.0;$ crystalwfset[CSCL] = 50.0; $crystalwfset[BCC_A6B10] = 50.0;$ $crystalwfset[BCC_A4B12] = 50.0;$ $crystalwfset[BCC_A2B14] = 50.0;$ $crystalwfset[FCC_A3B1] = 50.0;$ $crystalwfset[FCC_A1B3] = 50.0;$

本論で述べたように,配位数3までの架橋構造を重視した重みづけとなっている. Si-O-Co3元系

エネルギーの重みを 20,格子(力)の重みを 30 とした.ただし,本論で述べた合わ せることをあきらめた構造は重み 0 となっている.

参考文献

- Minghui Hu, Yoichi Murakami, Masaru Ogura, Shigeo Maruyama, and Tatsuya Okubo, "Morphology and chemical state of Co-Mo catalysts for growth of singlewalled carbon nanotubes vertically aligned on quartz substrates", Journal of Catalysis, Vol. 225, 230-239,2004.
- [2] S. Tsuneyuki, M. Tsukada, H. Aoki, "First-Principles Interactomic Potential of Silica Applied to Molecular Dynamics", PHISICAL REVIEW LETTERS, Vol. 61, 869-872, 1988
- [3] P. Vashishta, Rajiv K. Kalia, José P. Rino, Ingvar Ebbsjö, "Interaction potential for SiO₂: A molecular-dynamics study of structural correlations", PHYSICAL REVIEW B, Vol. 41, 12 197-12 209, 1990
- [4] Tomohisa Kumagai, "個体系における原子間ポテンシャル作成のための枠組みの提案-共有結合・金属結合系への適用-", 2007.
- [5] J. Tersoff, "New empirical approach for the structure and energy of covalent systems", PHISICAL REVIEW B, Vol. 37, 6991-7000, 1988.
- [6] J. Tersoff, "Empirical interatomic potential for silicon with improved elastic properties" PHISICAL REVIEW B, Vol. 38, 9902-9905, 1988.
- [7] Shuichi Nose, "A unified formulation of the constant temperature molecular dynamics methods", The Journal of Chemical Physics, Vol. 81, 511-519, 1984.
- [8] Loup Verlet, "Computer "Experiments" on Classical Fluids. I. Thermodynamical Properties of Lennard-Jones Molecules", PHYSICAL REVIEW, Vol. 159, 98-103, 1967
- [9] M. V. R. Murty, H. A. Atwater, "Empirical interatomic potential for Si-H interactions" PHISICAL REVIEW B, Vol. 51, 4889-4993, 1995.
- [10] Behnam Farid and R. W. Godby, "Cohesive energies of crystals" PHISICAL REVIEW B, Vol. 43, 14 248-14 249, 1991.
- [11] Klaus-Peter Huber, "Constants of diatomic molecules (Molecular spectra and molecular structure", Van Nostrand Reinhold, 1979.

- [12] H. J. McSkimin, P. Andreatch, and R. N. Thurston, "Elastic Moduli of Quartz versus Hydrostatic Pressure at 25° and -195.8°C", Journal of Applied Physics, Vol. 36, 1624-1632, 1965.
- [13] Norman T. Huff, Ersan Demiralp, Tahir Cagin, William A. Goddard III, "Factors affectingmolecular dynamics simulated vitreous silica structures", Journal of Non-Crystalline Solid, Vol 253, 133-142, 1999.
- [14] Charles Kittel, 宇野良清他訳, "キッテル固体物理学入門 第6版", 丸善, 1988.
- [15] Minghui Hu , Suguru Noda , Hiroshi Komiyama , "A new insight into the growth mode of metals on $TiO_2(1\ 1\ 0)$ ", Surface Science , Vol 513, 530-538, 2002.

謝辞

本研究の機会及び素晴らしい環境を与えて下さり,貴重な時間を割いて御指導 頂きました酒井信介教授に心から感謝致します。

本研究を進めるにあたり,日頃から惜しみなく御指導して頂きました泉聡志准教 授に深く感謝致します.

この研究は加藤・野坂・崔研究室の熊谷知久助教にがんばってもらいました.究 極の感謝を捧げます.

原祥太郎助教と D3の横山喬さんにおかれましては指導や研究室の運営,もろも ろのすべてに感謝いたします.

研究室の先輩・同輩・後輩,みんなで遊んだ日々に感謝しています.

最後に,私をここまで育てて下さった家族に感謝します.

平成 22 年 2 月 12 日



著者近影

以上

P.1 ~ P.78 完

修士論文

平成 22 年 2 月 12 日 提出

指導教員 酒井信介 教授 86187 伊藤紘基