様式 C-19

科学研究費補助金研究成果報告書

平成 22 年 5 月 31 日現在

研究種目:基盤研究(C) 研究期間:2007~2008 課題番号:19540328 研究課題名(和文)グラファイト基板上における金クラスターの拡散機構

研究課題名(英文) Diffusion mechanism of a gold cluster on graphie substrate

研究代表者

高橋 良雄 (TAKAHASHI YOSHIO) 山形大学・理学部・教授 研究者番号:10113961

研究成果の概要: グラファイト基板面上における金クラスターの拡散係数が極単に大きい機構を調べる ため,簡単な模型を設定し,シンプレクティック積分法による分子動力学シミュレーションを行い,実 験的知見の本質を記述できることを確かめた.クラスターの並進運動,回転角運動部のスペクトル密度 関数を解析し,回転運動は熱平衡状態にあることを見出した.金クラスターの大きな拡散係数は,並進 運動に熱源の役割りを果す回転運動が結合し,レヴィー型拡散を起こすためとして理解される.

交付額

(金額単位:円)

	直接経費	間接経費	合 計
2007 年度	600,000	180,000	780,000
2008 年度	500,000	150,000	650,000
年度			
年度			
年度			
総計	1,100,000	330,000	1,430,000

研究分野:数物系科学

科研費の分科・細目:物理学・物性 I キーワード:表面・界面物性,物性基礎論,数理物理学

1. 研究開始当時の背景

(1) エキタピシャル結晶成長の基礎実験において, グラファイト基板上で250 個の金原子からなるクラ スターの拡散係数の測定値は,熱的拡散機構に基づ く類似の実験値に較べて異常に大きいことが知ら れていた.この拡散係数の温度依存性は Arrenius 則を満たすので,常識的には熱的機構による拡散 と考えられる.しかし熱的な機構では金クラスター の拡散係数の大きさを説明できない.このため,拡 散の機構の解明が課題となっていた.

(2) 基板とクラスター双方の原子間, クラスター内

の原子間に Lennard–Jones 型相互作用を仮定した 大規模な分子動力学 (MD) シミュレーションを用 いて計算で調べられた.その結果,基板上のクラ スターの軌跡に熱運動的なモードに混じり,とき おり大きな距離を一気に滑る運動モードが現れた. このモードが拡散係数の値を押し上げ,実験値を 説明できることがわかった.2つの運動モードが混 在する拡散を Lévy 型拡散という.Lévy 型拡散を 生じる力学的要因は種々考えられ,いくつかのシ ナリオが推測される.MD シミュレーションでは 個々の要因に分けた分析が困難で,どの要因,ど の機構が Lévy 型拡散において支配的なのか,計算の陰に隠れてはっきりしなかった.

2. 研究の目的

これまでの研究では、金クラスターの運動に関 して精密な模型で MD シミュレーションが実施さ れた.金クラスターの拡散係数を求めた研究では、 いずれも実験値程度の大きさが得られている.ク ラスターの拡散過程にはさまざまな物理要因が関 与しているが、どの要因がどのような機構で拡散 に寄与するかを把握することは、拡散を制御する 観点からも重要である.

(1) 金クラスターの拡散現象でみられる桁外れに大きな拡散係数に寄与する Lévy 型拡散を生む支配的な物理要因や機構の理解を目指す.

従来の研究では、どちらかというと金クラスター および基板の原子間相互作用を精密化すること、温 度の依存性を模型に取り込むこと、計算で得られ た軌跡の特徴を抽出・分析することを追求してお り、Lévy型拡散を生じる物理要因や機構に関して はさほど注意が払われて来なかった。

(2) 実験結果の特徴をあまねく再現でき,拡散係数 の実験値をおおよそ再現できる物理要因が単純な 模型を設定することを目指す.

従来の研究では現実的な相互作用を用いたので、 考えるべき物理的要因が多数あり、相互に複雑に 関連しているため分析が困難であった.先行する 研究で、長距離型の滑走運動が占める割合はクラ スターの格子構造と基板の格子構造との非整合の 程度と密接な関係があり、その他の要因は支配的 ではないとの指摘があった.これに着目して目的 にかなう模型を設定できれば、拡散係数等に関与 する物理的要因は限定され、どの要因がどのよう な機構で Lévy 型拡散に寄与するかという課題の 分析は容易になるであろう.

(3) 先行する研究ではこれまで利用されていない が,系のエネルギーの誤差を原理的に集積させず に計算できる4次のシンプレクティック積分法を 用いた MD シミュレーションを実施する.

従来の MD シミュレーションの多くは, 基板温 度を設定して熱交換を許す模型で実施された.本 研究では物理的な要因を簡明にするため,保存系 の模型の構築を試みた.このため,系のエネルギー を高精度で保存したままシミュレーションを行う 必要がある.さもないと,得られた結果が基板と の熱交換によるのか,全エネルギー誤差によるの か識別できなくなる可能性もあり,分析の信頼性 が低くなる.

3. 研究の方法

予備研究により,金クラスターを剛体とし,基板 との熱交換をしない模型でも基板とクラスターの 格子定数の不整合性が適度であれば,従来の研究 で知られているクラスター軌跡の特徴を備え,大 きな拡散係数を得られることがわかっていた.こ れに加え,金クラスターと基板の相互作用を簡単 化した1原子吸着ポテンシャルで記述する模型も 提唱されており,従来から調べられてきたシミュ レーションの結果と合う結果が得られていた.

(1)研究の目的で述べた項目 (2) を説明する.実験 値との比較も念頭に置き,また物理要因を明確に するため,実験条件に近い 259 原子からなる金ク ラスターを剛体と考え,その底面の原子とグラファ イト (HOPG) 基板との相互作用を簡単な1原子吸 着ポテンシャルで記述されるとして系のハミルト ンニアンを導いた.この模型ではクラスターの運 動に関与する物理的要因も明確であり,本研究の 目的には適していると考えられる.

(2)対象とする系は保存系であるが,運動方程式は いわゆる stiff な微分方程式となり,通常の数値解 法での解は信頼できない.この研究では長時間に わたる MD シミュレーションであるため,特に注 意を要する.そのため,原理的にエネルギー誤算 が集積しないシンプレクティック積分法を採用す る.模型の数学構造は高次解法に適しているので, 数値計算する最終的な形まではすべて解析的に計 算できるので,数式処理系を活用して数値計算用 コードを生成する.これは,数値計算の誤差を抑 えつつ人為的なミスを防ぐのに有効である.

(3) 従来の研究では、金クラスターの Lévy 型拡散 に関与する要因が複雑なためか、拡散の力学機構 に関する研究はあまりなかった.本研究の模型は、 クラスターの拡散に関与する運動の自由度は並進 運動と回転運動だけなので解析は著しく簡単にな る.従来の研究では、クラスターの並進運動の速 度の相関関数を解析した例があるのみである.並 進運動と回転運動の特性を見るため、スペクトル 密度関数まで求め、べき法則を求めて考察する.

本研究の模型で予測されるクラスターの軌跡が Lévy型拡散の特徴を示し、求めた拡散係数が実験 値程度になるならば、模型の解析は拡散機構の本 質に係わる情報を含むと考えられる.

4. 研究成果

本研究の模型ハミルトニアンから求めた運動方

程式に対し、4次のシンプレクティック積分法を用 い、実行時間 $T = 0.2 \mu s$ および 2.0 μs にわたり、 MD シミュレーションを実施して力学変数の情報を 集めた.金クラスターのエネルギー $E_{\text{eff}} = 0.6 \text{ eV}$ の MD シミュレーションから得られたクラスター の重心の軌跡を図 1 に示す.



図 1: Au₂₅₉ クラスターの重心の軌跡

図には準閉軌道状の小さいループが数多くあり,それに比較的大きな変位が混在している.このような軌跡を描く拡散を Lévy 型拡散という.先行する研究では、小さいループ状の運動を sticking といい、長距離滑走運動を slipping という.後者がクラスターの拡散係数の値を押し上げる.図1は、現実的な模型を用いた先行研究の結果の特徴をくまなく再現している.前者のモードのループのサイズは HOPG 基板の格子サイズ程度である.これを確認するため、 $E_{\rm eff} = 0.06 \, {\rm eV}$ の金クラスターの並進速度の自己相関関数を求め、時間遅れ τ の大きい部分を片対数で図2に示す.



図 2: Au₂₅₉の並進運動の速度の自己相関関数. *τ* は 10⁻¹¹ s 以降の部分のみ表示

大きな時間遅れ (time lag) の領域で周期 $\tau_0 \approx 2.3 \times 10^{11}$ sの振動が見られる. これは図1に見られる小さいループの運動成分に対応していると考

えられる. $D_{\text{eff}} = 0.06\text{eV}$ の金クラスターの平均並 進速度は 10 m/s程度であるから長さ $10\tau_0$ はちょ うど HOPG の格子定数程度となるからである.

金クラスターの運動がこのように複雑になる背 景を調べる. 模型ではクラスター底面の 37 個の金 原子は基板から図 3 の 1 原子吸着テンシャルを受 ける. クラスター全体のポテンシャルは, これを底 面の 37 個の金原子について合成して得られるが, 力学変数はクラスターの重心座標 x, y および x 座 標とクラスターの基準方向との挟む角度 θ にまと められえ, 関数 $V(x, y, \theta)$ で表せる.



図 3: 1 原子吸着ポテンシャルの等ポテンシャル線. a = 2.456Åは HOPG の格子定数,原点は HOPG の β サイトに置いた. V の等ポテンシャル線のx, y 依存部の形も本質的に同じ形状.



図 4: クラスターの重心位置 *x*, *y* を基板の格子点 等に一致したときのポテンシャル *V*(*x*, *y*, *θ*)の角度 依存性. *a* は基板の格子定数.

図4はクラスターの重心位置をHOPG 基板の格 子点などに置いたときの角度 θ 依存性を示してい る.基板の対称性を反映し、 $V(x, y, \theta)$ も 30°を単 位とする回転対称性を示す.この図から、重心がど こにあっても隣のサイトに移りやすい特定の方向 θ があることが分かる.全エネルギーが -2.96 eV 未満のクラスターはどの方向にも進んでも隣のサ イトに移れない.論文中では、クラスターの全エ ネルギーとして、この値を基準に測った *E*_{eff} を用 いた.

金クラスターの変位 $\Delta \mathbf{r}(\tau;t) := \mathbf{r}(t+\tau) - \mathbf{r}(t)$ の2乗平均値 (CMSD) である $\langle \Delta \mathbf{r}^2(\tau;t) \rangle := \langle \Delta \mathbf{r}(\tau;t) \cdot \Delta \mathbf{r}(\tau;t) \rangle$ を求めたので,結果を両対数 で図5に示す.



図 5: 金クラスターに対する $\langle \Delta r^2(\tau; t) \rangle$ の時間遅 れ依存性. $\tau \approx 10^{-11}$ s では直線状になる.

この図で $\tau \approx 1 \times 10^{-11}$ s 付近が CMSD の変曲 点であり,時間遅れ (time lag) がこれより大きけ れば直線状になっている (図では分かりにくいが, $t \leq 10^{-11}$ s の領域ではグラフは直線で近似できな い).大きな τ では統計量が少なくなるため揺らぎ が目立つ.

直線で近似できる領域での $\langle \Delta r^2(\tau;t) \rangle$ の傾きが 得られれば、2 次元の Brown 運動の拡散係数 Dを 求める次の公式を用いて D の値を決定できる.

$$D = \frac{\langle \Delta \boldsymbol{r}^2(\tau; t) \rangle}{4\tau}$$

この公式を用いて拡散係数 *D* を求めた.その中で *E*eff が異なる 3 つの例を表 1 に示す.

$E_{\rm eff} [{\rm eV}]$	拡散係数 $[cm^2/s]$	$T\left[\mu \mathrm{s} ight]$
0.05	$7.8 imes 10^{-7}$	2.0
0.06	$5.5 imes 10^{-6}$	0.1
0.16	1.1×10^{-5}	0.1

表 1: 金クラスターの拡散係数 D. T はシミュレー ションの実行時間.

これらの値は Bardotti 達が熱運動により得られ る拡散係数としてあげた $D_{\rm thrm} \sim 10^{-17} {\rm cm}^2/{\rm s}$ よ り遥かに大きい.しかし,丸山達が得た値 D = 1.75×10⁻⁵ cm²/s, Lewis 達が得た値 $D = 3.72 \times 10^{-5}$ cm²/s (いずれも温度 500 k の環境下) と比較 すると1 桁から2 桁小さい. これらは温度効果を 取り入れているので,本研究の結果と直接比較す べき対象は Leiws 達が基板が熱運動しないとした 状況 (このとき系は保存系になる) で求めた値 $D = 1.09 \times 10^{-5}$ cm²/s であろう. この値は本研究の結果 の2から 10 倍程度に収まる. 両者の違いは, Lewis の模型がクラスターの振動運動のモードを含むことによると考えられる.

以上の議論でじゅうぶん説明されずに残された問 題は,HOPG 基板上の金クラスターの拡散係数が 熱運動による値より桁違いに大きい物理機構の説明 である.この問題は、クラスターの運動でsticking モードに時折 slipping モードが現れる物理機構の 理解と表現することもできる.本研究でも、拡散 係数は熱運動から予想される値より桁違いに大き な値が得た.本研究では、自由度はクラスターの 並進運動と回転運動だけだから、この枠内で説明 する必要がある.

クラスターの本来の熱平衡状態は、並進運動およ び回転運動ともに熱平衡状態に達した状態と考えら れる.stickingモードは熱運動的であるが、slipping モードは熱運動とは異質の運動である.それゆえ slippingモードが残ることは、並進運動について は熱平衡状態が実現していないことを意味してい る.そうなる理由を理解するには、並進運動への 回転運動からの関与を調べる必要がある.並進運 動に寄与できる自由度は回転運動のみである.

拡散係数は直接には並進運動と関係するもので, 回転運動は並進運動と回転運動の結合を通して間 接的にしか寄与しない.拡散係数に対する回転運 動の役割に関しては定性的な議論はあるものの,こ れまで詳しく議論されていなかった.この研究で はクラスターの回転運動の性質を調べてみた.

クラスターの並進運動の速度および回転運動の 角速度のスペクトル密度関数 $S_t(f)$ および $S_r(f)$ を $F_{\text{eff}} = 0.05 \text{ eV}, T = 2.0 \,\mu\text{s}$ で求めた.その高 周波部分 $f \ge 10^5 \text{Hz}$ を片対数で図 6,図 7 に示す. 両者の周波数依存性は明らかに異なり、 $S_t(f)$ は $f \approx 4 \times 10^5 \text{Hz}$ 付近で急激に減少して消え、周波数 のべき法則に従う減少と見るのは無理がある.他 方 $S_r(f)$ は $f \approx 7 \times 10^6 \text{Hz}$ 付近まで尾を引く形で あり、べき法則に従う減少でスペクトルの高周波 成分の強度が大きいことを表している.実際、図 8 では 10^{10}Hz でも相当大きな強度を持っている.



図 6: スペクトル密度関数 $S_t(f)$. $f \approx 4 \approx 10^5$ Hz 付近で極めて急激に減少している.



図 7: スペクトル密度関数 $S_{\rm r}(f)$. $f \approx 7 \times 10^6$ Hz 付近まで尾を引いている.

この領域で $S_r(f) \sim f^{\alpha}$ という形の f のべき関 数で近似できるか否かを調べるため、この関数の グラフを両対数で表示した図 8 を描いた. この図 より、非常によい近似で $\alpha \approx -1.99 \approx -2$ と表さ れることがわかる.よって、クラスターの回転運 動のスペクトル密度関数は次のべき法則を近似的 に満たしている.



 $S_{\rm r}(f) \sim f^{-2}$;大きなfに対して.

図 8: 両対数で描いた *S*_r(*f*). 高周波領域で *S*_r(*f*) は *f* に関するべき法則に従っている.

クラスターの回転運動の自由度は1次元である. そこで1次元系の既知の現象の中でスペクトル密 度関数の高周波極限で f^{-2} のべき法則に従うものを探した.

正の抵抗係数 κ を持つ 1 次元 Langevan 方程式 の解として得られる Brown 運動のスペクトル密度 関数 $S_{\rm B}(f)$ は

$$S_{\rm B}(f) \propto \frac{1}{f^2 + \kappa^2} \,,$$

となることが知られている. この式において, 抵 抗係数 κ に較べ周波数 f が十分大きい領域では、 この式は次の形になる.

$$S_{\rm B}(f) \sim f^{-2}$$
;大きなfに対して.

これから,スペクトル密度関数の高周波領域では, 回転運動と1次元 Brown 運動とは同じ関数形を持 つことが結論できる.この一致を文字通り受入れ ると,クラスターの回転運動の自由度は事実上は 熱平衡状態になっていると理解される.なお便宜 上ここでは回転運動とよぶが,内容は秤動(首振り 運動)を主体とする運動である.

この一致を単なる偶然とする可能性も完全には 否定できないが,既に見たように剛体模型であっ ても Lévy 型拡散を行うこと,剛体模型の場合は 熱源の役割りを果たす自由度は回転運動しかない. これを勘案すると,クラスターの回運動の自由度 が熱平衡状態に達していると理解するのが最も自 然であり矛盾する点もないので,以降はこれを前 提として考察する.

本研究の模型では回転運動の方は熱平衡状態に あるが、並進運動の方は熱平衡状態にはない.な ぜなら、並進運動が熱平衡状態にあるなら拡散係 数は熱運動の値となるべきであるが、ここで得ら れた値熱運動から期待される値とは大きく異なる. 今回の模型では、クラスターが基板から受けるポ テンシャル部分にクラスターの並進運動と回転運 動とを結合する項があるから、双方の運動の自由 度間でエネルギー交換することができる.それに もかかわらず並進運動の方が熱平衡状態になって いないのは、次の理由によるものと考えられる.

端的に表現すると回転運動の緩和時間は速いが, 並進運動の緩和時間は遅いという特徴を持つと考 えられる.クラスターは僅かな角度変化でボテン シャル変化が著しくこのため,閾値に近いエネル ギーのクラスターは頻繁に散乱される.この周波 数は図2より10¹¹Hz程度と見積もられる.この散 乱により,回転運動のエネルギー交換は頻繁に生 じて緩和が急速に進む.このため並進運動から回 転運動に移ったエネルギーが再び並進運動に戻る には相当な時間を要す.この状態でクラスターの 並進運動は sticking モードを続ける.ときおり熱 源としてはらく回転運動から大きなエネルギーが 並進運動に移ることがあり,そのときクラスター の並進運動は slipping モードになる.クラスター の運動モードにこのような機構があれば,エネル ギー等分配則が成立つには極めて長い時間が必要 となる.金クラスターが HOPG 基板上で Lévy 型 拡散を生じる機構はこのようなシナリオで説明で きると考えられる.

ここで述べた成果は論文としてまとめ、専門誌 Surface Science に投稿して発表する.

5. 主な発表論文等

[雑誌論文]	(計0件)
[学会発表]	(計0件)
[図書]	(計0件)

6. 研究組織

(1)研究代表者

高橋 良雄 (TAKAHASHI YOSHIO)山形大学・理学部・教授研究者番号:10113961