交付決定額(研究期間全体):(直接経費)

科学研究費助成事業

研究成果報告書

平成 2 8 年 6 月 1 3 日現在 機関番号: 3 2 6 7 5 研究種目:基盤研究(C)(一般) 研究期間: 2013 ~ 2015 課題番号: 2 5 3 9 0 0 0 9 研究課題名(和文)多体原子間相互作用下における超潤滑安定性の解明 研究課題名(英文)Evaluation of Stability of superlubricity under operation of many-body atomic potential 研究代表者 平野 元久(HIRANO, Motohisa) 法政大学・理工学部・教授 研究者番号: 5 0 3 6 2 1 7 4

研究成果の概要(和文):原子スケール摩擦系において,摩擦転移の発生条件を解明した.タングステンとシリコンの 現実系で摩擦転移を調べるために多体効果を考慮した高精度原子間ポテンシャルを作成した.この原子レベル摩擦系で は,摩擦領域と超潤滑領域が,すべり速度と表面間相互作用力の大きさに依存して特徴的な領域に現れる.原子レベ ル摩擦系の動力学解析により,摩擦条件に強く依存して摩擦系のエネルギー散逸速度が大きく異なることを解明し,こ のエネルギー散逸機構を,周期倍分岐やカオスによって制御可能であることを示した.摩擦振動のスペクトル分析とポ アンカレマップ分析により,摩擦振動のストレンジアトラクタ発現の可能性を示した.

3,900,000円

研究成果の概要(英文): The friction properties of the one-dimensional atomistic models have been investigated in terms of friction transition and nonlinear atomic vibrations. The friction model depends on the interfacial interaction and initial sliding velocity. Two regimes, which are friction and superlubricity, are found. Friction regime has two sub-areas It has been found that the boundaries between Friction area and Superlubricity area look like irregular. The mechanism for the appearance of the multi peaks is complex problem; it will need to elaborately examine vibration mode signals in terms of non-linear system analysis. A scenario for the transition Superlubricity (S) mode to Friction (F) could be described in terms of several non-linear vibrations such as subharmonic oscillation, summed-and-differential harmonic oscillation, superharmonic oscillation, internal resonance phenomena.

研究分野: 機械工学

キーワード: 摩擦 原子論 超潤滑 トライボロジー エネルギー散逸機構 カオス 非線形振動

1. 研究開始当初の背景

清浄な結晶表面同士のすべり摩擦は接触 表面の原子配列に強く依存し,2 つの表面の 原子間隔比が無理数となる不整合接触では, 摩擦力がゼロとなる超潤滑が現実的なパラ メータ領域で現れることが理論的に示され た[1-3]. この理論予測を受けて,世界の研究 機関で超潤滑の実証実験が実施され[4,5],摩 擦力が極めて小さくなる実験が報告されて きた.近年、微細加工技術を活用して原子ス ケールを超えたマイクロメータスケールの 極小摩擦系も報告されている[6].一方,これ までの理論では原子間相互作用として結晶 内の電子分布を平均化する平均場近似が用 いられてきた.本研究は、従来研究とは対照 的に、原子間の局所的な環境に依存して原子 間相互作用に影響する多体効果を考慮する ことより, 金属や半導体の原子間結合を精密 に評価し, 摩擦と超潤滑の発生機構や超潤滑 安定性を解明する点で他の関連研究とは大 きく異なる.

2. 研究の目的

超潤滑状態が現実的な摩擦条件のパラ メータ領域,例えば,接触面が含む不純物 原子・格子欠陥などの結晶の乱れや,有限 のすべり速度等に対して安定に存在する かどうかを理論・実験の両面から調べ,超 潤滑の安定性の条件を明らかにし摩擦と 超潤滑の原子論と摩擦におけるエネルギ ー散逸機構を解明する.

研究の方法

(1) 摩擦相図の作成

図1は、解析に用いた1次元の摩擦原子論 モデルを示す.本モデルでは、構成原子の運 動エネルギーを考慮している.このモデルは 単純であり、摩擦の物理を調べるのに適して いる.上の固体として1次元の原子鎖が三角 関数で表される周期ポテンシャル上におか れ、1次元鎖の構成原子は、隣の原子と線形 ばねの調和ポテンシャルによって相互作用 するとともに、下の周期ポテンシャルからも 力を受けてすべり運動する.この摩擦モデル は2、3次元モデルへの拡張が可能である.



図1 1次元摩擦原子論モデル

本研究では、摩擦1次元モデルのすべり摩 擦特性を分子動力学法によって調べる.この 摩擦シミュレーションでは、モデルの構成原 子の初期配置を決めた後、全原子に初速度を 与えて上の固体をすべらせ、その後のすべり 運動を固体の重心位置と重心のすべり速度 の経時変化を求めて調べる.表1は計算条件 を示す.

表 1: 計算条件 (値は無次元量)

構成原子数	$10^3 \sim 10^4$
時間ステップ Δt	0.001
計算時間 (= $\Delta t imes$ くり返し数)	$10^4{\sim}10^5$
初速度	$0.1 \sim 1.0$
表面間相互作用 f	$0.01 \sim 0.14$

本摩擦シミュレーションでは、上の固体に 初速度を与えてすべらせる前に、予め原子の 平衡位置を注意深く求めておく平衡化処理 が重要である。平衡化処理では、まず全構成 原子にマックスウェル・ボルツマン分布の初 速度を与え、その後、しだいに系の温度を十 分にゆっくりと下げることにより平衡状態 の安定な原子配列を求める.

(2) 摩擦転移解析

不整合接触面では、全エネルギーはすべり 距離 Q に対して不変となり摩擦力がゼロと なる、表面間相互作用(凝着力)がある閾値以 上に大きくなると不整合接触面に局所的に 整合構造が現れる構造相転移が生じ、原子は 局所的にピン止めされエネルギー散逸が生 じて摩擦が発生する.このように、不整合接 触面では凝着力の増加に伴って摩擦力がゼ ロから有限へと転ずる「摩擦転移」が現れる.

不整合接触面で摩擦転移が生ずると超潤 滑は現れない. 金属結合の現実系を対ポテン シャルのモースポテンシャルでモデル化し, 金属系での摩擦転移が調べられた.このとき, 摩擦転移の発生条件式が導かれた[4]. この 条件式は, すべり面の原子が自身の平衡位置 を確保できるかどうかを判定する. 平衡位置 が確保されないと超潤滑は不安定となり摩 擦が生ずる.条件式の評価では、注目する原 子のポテンシャルエネルギーV(Q,r)の, 定 められた位置での2階微分値 $d^{2}V(Q,r)/dr^{2}$ を計算しその正負を判定す る. この判定には, 原子の平衡位置を正しく 求めることが重要であり,このために注目す る材料系に適用できる原子間ポテンシャル を求めることが必要となる. モースポテンシ ャルが適用可能な金属系[4]の研究によると、 金属結合の強い相互作用下においても摩擦 転移は生じないことが結論された[4].

この結論に基づいて、走査型トンネル顕微 鏡による原子レベルの摩擦実験が行われた [5].実験では、清浄なタングステン針先端 の(011)面と単結晶シリコン(001)面が用い られた.これらの表面による原子スケールの 極微小構造の摩擦系を構成し、接触面間距離 を原子間距離程度に制御して弾性接触下の 清浄表面の摩擦力を測定したところ,タング ステンとシリコンの不整合接触面では摩擦 力は測定分解能以下となって検出されなか った.この実験結果は,不整合接触面の実験 系では摩擦転移は起こらなかったことを意 味する.この実験の理論的根拠を得るために, タングステンとシリコンの摩擦系の摩擦転 移の理論解析が必要となった.図2は摩擦転 移の原子論モデルを示す.



図2 摩擦転移の原子論モデル

- 4. 研究成果
- (1) 摩擦相図

摩擦1次元 FK モデルの摩擦特性は表面間 相互作用(凝着力)fと上の固体の初速度,お よび接触面の原子配列に強く依存する.接触 面原子配列が不整合となることは、超潤滑発 現に必要な条件である.そこで、上の固体の 格子定数と下の固体の格子定数との比を黄 金数とした.図3は,初速度 P(0)=0.2の摩 擦特性を示す.





この摩擦特性から,表面間相互作用が固体間 相互作用がf=0.01程度に小さいと重心位置 は等速運動し超潤滑となる.これに対し,f が増加すると摩擦が発生して重心位置は減 速する.このとき、重心の並進運動エネルギ ーは構成原子の振動に散逸し,重心は最終的 に停止する.初速度が大きい場合には、大きな表面間相互作用fに対して超潤滑が安定となることが示される.



(2) 摩擦転移

タングステンとシリコンの現実系で摩擦 転移を調べるには、信頼性の高い原子間ポテ ンシャルが必要となる.単純な電子構造の金 属については、2体力(中心力)の対ポテンシ ャルが有用であるが、遷移金属や半導体など の電子構造の材料については原子間相互作 用の局所環境を考慮に入れた3体ポテンシャ ルを研究対象に応じて作成する必要がある.

研究対象の材料・物性に応じてさまざまな 3 体ポテンシャルが提案されてきた.図2に 示すタングステン(W)とシリコン(Si)の摩擦 系については、W-Si,Si,Wの原子間ポテン シャルが必要となる.本研究では、摩擦の現 実系ポテンシャルとして、少ないパラメータ で表現でき、定量性の高いポテンシャル[6] を採用した.このポテンシャルは次式で表さ れる.

$$V_{ij} = A \exp[-\beta (r_{ij} - R_i)^{\gamma}] \times \left[\exp(-\theta r_{ij}) - \frac{B_0}{Z_i^{\alpha}} \exp(-\lambda r_{ij}) G(\eta) \right]$$
(1)

ここで、 r_{ij} は原子間距離、 R_i は最近接原子 間距離である.このポテンシャルは8つのパ ラメータとして $A_i B_0$, θ , λ , α , β , γ , η を もつ.

G(η) は原子間相互作用の局所環境の違いから現れる3体効果を表し、局所的な原子 配置の影響を考慮した次式により評価される.

$$G(\eta) = 1 + \sum_{k \neq i,j} [\cos(\eta \Delta \theta_{jik}) - 1], \qquad (2)$$

ここで、 η はボンド変角パラメータ、 $\Delta \theta_{jik}$ は注目する原子間のボンド角 θ_{jik} と平衡ボンド角 θ 、ダイヤモンド構造では 109.47 °との

差であり次式で表される.

$$\Delta \theta_{jik} = |\theta_{jik} - \theta_i|, \qquad (3)$$

上述のポテンシャルパラメータを求めるには、さまざまな物質の普遍的な凝集の性質を 説明に提案された以下の凝集エネルギー*E*_bの表式を活用する.

$$E_b = ZA[\exp(-\theta r) - Bp^{\epsilon}\exp(-\lambda r)], \qquad (4)$$

ここで、Zは配位数、pは結合次数である. 上式の凝集エネルギーは対ポテンシャルの 形で記述されており、局所環境に依存する 3 体力の修正項が加えられている.平衡原子間 距離は r_e は $dE_b/dr = 0$ の条件から次式で与 えられる.

$$r_{\epsilon} = \frac{1}{\theta - \lambda} \ln \left(\frac{S}{Bp^{\epsilon}} \right) = \frac{1}{\theta - \lambda} \ln \left(\frac{SZ^{\alpha}}{B_0 C^{\epsilon}} \right), \quad (5)$$

ここで、 $S = \theta/\lambda$, $\alpha = \delta \varepsilon$ であり, $p = C/Z^{\delta} \varepsilon$ 仮定した. 平衡原子間距離 r_{e} での凝集エネルギーは次式となる.

$$D_e = ZA(S-1)\exp(-\theta r_e)$$

= $ZABp^{\epsilon}\frac{S-1}{S}\exp(-\lambda r_e)$ (6)

以上の関係式から,平衡原子間距離 r_e は $\ln(D_e/Z) \ge \ln(Z) \ge$ 比例関係を持つことが 示される.シリコンのいろいろな結晶構造に ついて,これらの関係を図5に示す.比例関 係が示されている.表2は,このようにして 決定したシリコン,タングステン,W-Siのポ テンシャルパラメータを示す.



図5 ポテンシャルパラメータの関係

表 2: Si, W, W-Si のポテンシャルパラメタ

パラメータ	Si	W	W-Si
A	2794.2386	3798.6189	38444.1675
B_0	0.08251716	0.251094	0.169645
θ	3.13269	2.68935	2.79434
λ	1.34146	1.52280	1.70172
α	0.6249096	0.548241	0.285641
β	25.44123	20.75723	25.42105
γ	3.38218	3.26327	3.39927
η	0.90084597	0	0

シリコンとタングステンの摩擦モデルの 摩擦転移を表2のポテンシャルパラメータ で記述される多体効果を考慮した原子間ポ テンシャルを用いて調べた.図2の原子論モ デルを用いて,図6のように Si(001)面を ₩(011)面に対して格子ミスフィット角で接 触させる. 上の固体は、5×5×5 のダイアモ ンド構造の結晶(1625 原子数)である.下の 固体は18×18×2の面心正方格子(3423 原子 数)である.下の固体の原子を固定し、上固 体の原子の平衡位置を求めて摩擦転移の条 件式を評価する.このとき、タングステン表 面については最密結晶面(硬い面)の W(011) 面を用いた. このようにして摩擦転移の条件 式を調べた結果, 超潤滑の接触条件のシリコ ンとタングステンの不整合接触面では摩擦 転移が生じないこと、すなわち、超潤滑はこ の不整合接触面で安定に存在することを明 らかにした.



図6 摩擦転移の接触面モデル

参考文献

[1] A. Erdemir and J. -M. Martin, "Superlubricity," Elsevier (2007). [2] M. Hirano, "Atomistics of friction," Surf. Sci. Rep. 60 (2006) pp. 159-201. [3] Ze Liu, Jiarui Yang, Francois Grey, Jefferson Zhe Liu, Yilun Liu, Yibing Wang, Yanlian Yang, Yao Cheng, and Quanshui Zheng, Observation of microscale superlubricity in graphite," Phys. Rev. Lett. 108, 205503 (2012) pp. 1-5. [4] M. Hirano and K. Shinjo, "Atomistic locking and friction," Phys. Rev. B41 (1990) pp. 11837-11851. [5] M. Hirano, K. Shinjo, R. Kaneko and Y. Murata, "Observation of superlubricity by scanning tunneling microscopy," Phys. Rev. Lett. 78 (1997) pp. 1448-1451. [6] K. E. Khor and S. Das Sarma, "Proposed universal interatomic potential for elemental tetrahedrally bonded semiconductors," Phys. Rev. B 38 (1988) pp. 3318-3322. 5. 主な発表論文等 〔学会発表〕(計 3件) (1) Motohisa Hirano and Sunryeo Kim, Atomistic Friction Phase Diagram and Non-linear dynamical effects in dynamic frictional energy dissipation, 14th World Congress in Mechanism and Machine Science, Taipei, Taiwan, 25--30 October, 2015 (2) Motohisa Hirano, Atomistics of Superlubricity, XIN Workshop Superlubricity: on Fundamentals and Applications, October 18-20, 2015, Beijing, China (3) Motohisa Hirano, Atomic Friction Phase Diagram and Non-linear Dynamical Effects in Dynamic Frictional Energy Dissipation, 2015 JSME-IIP/ASME-ISPS Joint Conference

on Micromechatronics for Information and Precision Equipment (MIPE 2015) June 14-17, Kobe International Conference 2015, Center, Kobe, Japan

[その他] ホームページ等 http://hirano-lab.ws.hosei.ac.jp/index_ j.html

6. 研究組織 (1)研究代表者 平野 元久(HIRANO Motohisa) 法政大学・理工学部・教授 研究者番号: 50362174