

УДК 539.219.3

© 1992

## ФАКТИЧЕСКАЯ ПЛОЩАДЬ КОНТАКТА НА КАРИАТИДНОЙ ГРАНИЦЕ ТВЕРДЫХ ТЕЛ

*В. В. Мещеряков*

Для решения дискретной контактной задачи использован механизм диффузионного разрушения ступеней поверхности. Площадь контакта определяется нагрузкой и макроскопическими характеристиками той составляющей контактной пары, у которой диффузионное перераспределение поверхностных атомов включает формирование статической кариатидной границы раздела. Решение задачи не зависит от формы микро- и макрорельефа поверхности твердых тел. Для оценок площади контакта предложены эксперименты на атомно-силовом и туннельном микроскопах с мягкими остриями.

В описании соприкосновения твердых тел недостаточность задачи Герца следует из дискретности площади контакта, который осуществляется ограниченным набором поверхностных *carystides* атомов. Их число, зависящее от внешней нагрузки, задает фактическую площадь контакта и, следовательно, в значительной мере определяет процессы трения и износа, контактной тепло- и электропроводности и др.

Многочисленные попытки решения задачи о фактической площади контакта основывались на феноменологическом подходе, и в настоящее время не имеется теоретических моделей, ограничивающих число взаимодействующих атомов соприкасающихся тел каким-либо механизмом.

Перспективной альтернативой в этом казались экспериментальные исследования с помощью туннельной и атомно-силовой микроскопии [1]. Однако и они пока что не привели к пониманию контактной задачи.

Рассмотрим механизм соприкосновения тел, основанный на диффузионном разрушении ступеней поверхности твердого тела, находящегося на статической абсолютно жесткой опоре. Допустим, что в произвольный момент времени процесса разрушения под контактной террасой находится статическая вакансия, объемное поле напряжений которой зададим дипольным тензором, имеющим вид векторной диады:  $P^{(0)} = f_0 * r_0$ , где  $f_0$  и  $r_0$  — соответственно дипольная сила и плечо дипольной силы. Тогда, если к твердому телу, террасы которого расположены в плоскости  $xy$ , приложена внешняя сила  $N$  вдоль оси  $z$ , то диффузионное перераспределение атомов будет идти до тех пор, пока число оставшихся и упруго взаимодействующих с опорой атомов не станет равным  $n = N/f_{0z}$ .

При не слишком низких температурах перемещение атома в кристалле имеет классический характер. Поэтому элементарный диффузионный процесс должен быть представлен самосогласованным описанием динамики возмущения решетки кристалла и динамики движения атома [2]. Полагая, что на больших расстояниях от диффундирующего атома возмущение малое, определим линейный отклик решетки в модели сплошной упругой среды

$$\rho \partial_t^2 s_i(\mathbf{r}, t) = H_{ik, mn} \partial_m \partial_n s_k(\mathbf{r}, t) + f_i(t) \delta(\mathbf{r}) - P_{in}(t) \partial_n \delta(\mathbf{r}). \quad (1)$$

Здесь  $\delta$  — вектор смещения решетчи,  $\rho$  — плотность среды,  $H_{ik, mn}$  — тензор Хуанга,  $P(t) = [f_0 + f(t)] * [g_0 + g(t)]$  — динамическая силовая дипольная диада, временная зависимость которой определена моментами, обусловленными траекторией движения атома  $g(t)$  и точечной силой  $f(t)$ . Траектория и ньютоновская сила связаны уравнением  $f(t) = m d_t^2 g(t)$ , где  $m$  — масса атомов.

Задавая кинематику аппроксимационного вида, содержащего неопределенные динамические параметры  $f_m$  и  $\omega$ , вычисляя статический интеграл уравнений (1), например, в приближении  $H_{ik, mn} = c_{44} \delta_{ik} \delta_{mn} + (c_{11} - c_{44}) \delta_{ikmn}$  ( $\delta_{ikmn}$  — некоторый тензор четвертого ранга) и анализируя условия статического равновесия кристалла, можно получить систему уравнений  $f_0 g_0 = c_{44} \Omega / K(\xi)$  и  $f_0 = m \omega^2 g_0$ , где  $\Omega$  — атомный объем,  $\xi = (c_{44}/c_{11})^{1/2}$ ,  $K(\xi) = 1$ ,  $K(\xi \rightarrow 0) = 3\xi^2$ . Для сферически-симметричного упругого поля вакансии решение этой системы определяет силу  $f_{oz} = m c_t \omega / K^{1/2}(\xi)$ , где  $c_t = (c_{44}/\rho)^{1/2}$  — скорость распространения поперечных деформаций.

Решение уравнений (1) в приближении для волновой зоны приводит к полю смещений, имеющему вид суперпозиции монопольных и дипольных объемных и сдвиговых деформаций, убывающих по закону  $r^{-1}$ . Вычисление поглощенной за время  $\pi/\omega$  энергии, идущей на увеличение кинетической энергии атома, дает величину  $\omega f_m^2 / 8 c_{44}^{1/2} c_{11}^{1/2} c_t$ , которая определяет частоту поглощения  $\omega = (16 c_{44} c_t / m)^{1/3}$ . Используя  $\omega$  для вычисления  $f_{oz}$  и определяя фактическую площадь контакта соотношением  $S_r = n \Omega^{2/3}$ , получим

$$S_r = \frac{NK^{1/2}(\xi)}{16^{1/3} c_{11} \xi^{5/3}}. \quad (2)$$

Примечательно, что в формулу (2) не вошли динамические параметры диффундирующего атома и плотность кристалла. Величина  $S_r$  определяется нагрузкой и макроскопическими упругими характеристиками той составляющей контактной пары, у которой диффузионное перераспределение поверхностных атомов заключается формирование статической кариатидной границы раздела. Решение задачи фактического контакта не зависит от формы микро- и макрорельефа поверхностей твердых тел.

Качественным подтверждением формулы (2) может служить эмпирическая формула Брудена и Тейбора [3]  $S_r = N/p_t$ , где  $p_t$  — давление текучести более мягкого материала.

Для количественной проверки можно провести эксперимент на атомно-силовом микроскопе с острием, более мягким, чем материал опоры. Приготавливая  $n$  атомные острия приложением нагрузки, можно попытаться получить возрастающую зависимость  $N(z)$ , где  $z$  — расстояние между опорой и меткой на держателе острия, содержащую резкие скачки силы при очередном диффузионном перемещении поверхностного атома.

Формула (2) справедлива, когда межатомные взаимодействия в твердом теле значительно превосходят взаимодействия между атомами твердого тела и опоры. Учет сил прямого электростатического и косвенного через электроны взаимодействий требует расширения постановки контактной задачи. Между тем имеет смысл провести силовой эксперимент с проводящими опорой и острием. Он может означать проще предыдущего: ступенчатую зависимость туннельного тока  $I(N)$  можно получить, фиксируя приготовление  $n$ -атомных контактов  $I_n(z)$ .

В работе [4] одна из ступенек  $I(N)$  зафиксирована. Скорее всего она связана с диффузионным перемещением либо поверхностного атома подложки, либо конечного атома острия. Зарегистрированные в работе [5] изменения изображения связаны авторами с изменяющимися состояниями острия, что также дает основание заподозрить диффузионную перестройку. Наконец, следует назвать работу

[<sup>6</sup>], где модельный расчет обоснованно утверждает о возможности атомного разрешения для острия из 20 и более атомов. Все это дает основание для осуществления туннельных экспериментов с  $n$ -атомными остриями.

Если же удастся совместить образование  $n$ -атомных контактов с одновременными измерениями экспоненциально сильных токов, то, проводя циклические нагружения острия, можно получить многослойную зависимость  $I(z)$ .

Вместе с вольт-амперными характеристиками соответствующих контактов эти зависимости помогут получить информацию о промежуточной области чисел кариатид, связанной и с переходом от  $n$  квантовых токов к одному макроскопическому и вообще с формированием макроскопических свойств грани раздела.

#### Список литературы

- [1] Свистунов В. М., Белоголовский М. А., Дьяченко А. Н. // УФН. 1988. Т. 154. № 1. С. 153—160; Pool R. // Science. 1990. V. 247. N 4943. P. 634—636.
- [2] Мещеряков В. В. // ФТТ. 1991. Т. 33. № 8. С. 2470—2472.
- [3] Bowden F. P., Tabor D. // Proc. Roy. Soc. 1939. V. 169. N 938. P. 391—413.
- [4] Ishizaka T., Sugawara Y., Kumagai K., Morita S. // Jap. J. Appl. Phys. 1990. V. 29. N 7. P. 1196—1198.
- [5] Yao J. E., Jiao Y. K. // J. Vac. Sci. and Technol. A. 1990. V. 8. N 1. P. 508—510.
- [6] Snyder E. J., Eklund E. A., Williams R. S. // Surface Sci. 1990. V. 239. N 1—2. P. 487—492.

Московский институт  
стали и сплавов

Поступило в Редакцию  
24 декабря 1991 г.