

## ЭНЕРГЕТИЧЕСКАЯ ЗАВИСИМОСТЬ ДИНАМИЧЕСКИХ НАПРЯЖЕНИЙ, ВОЗНИКАЮЩИХ ПРИ ПРОХОЖДЕНИИ РЕЛЯТИВИСТСКИХ ЗАРЯЖЕННЫХ ЧАСТИЦ ЧЕРЕЗ ТВЕРДОЕ ТЕЛО

*Н. П. Калашников*

Исследованию возбуждения механических колебаний в твердых телах при прохождении через них релятивистских заряженных частиц посвящено большое число экспериментальных [1–2] и теоретических работ [3–5]. В этих работах указывается на возникновение ультразвуковых волн в мишени, но механизм возбуждения колебаний остается не до конца изученным [4, 5]. В работе [6] показано, что отношение энергии, теряемой быстрой частицей на возбуждение акустических колебаний, к величине ионизационных потерь составляет очень малую величину

$$\frac{\Delta E_{\text{ак}}}{\Delta E_{\text{ион}}} = \frac{1}{2 \ln \frac{m^3}{\pi N_e e^2}} (\alpha \kappa)^{-4} \ll 1, \quad (1)$$

где  $N_e$  – среднее число электронов в единице объема,  $\alpha$  – среднее расстояние между атомами и  $\kappa = me^2 Z^{1/3} / (\hbar c) = 1$  – обратный радиус экранирования потенциала атома. Однако в этих работах не учтен эффект непосредственно генерирования тензора натяжений электромагнитным полем пролетающей частицы.

В связи с этим рассмотрим вопрос возбуждения механических колебаний в тонкой металлической мишени при прохождении через нее релятивистских заряженных частиц. Запишем уравнение продольных колебаний в тонкой пластине [7].

$$\Delta u_\rho - \frac{1}{s^2} \frac{\partial^2 u_\rho}{\partial t^2} = \frac{2(1 + \sigma)}{E} F(\rho, t), \quad (2)$$

где  $u_\rho$  – смещение по радиусу,  $s$  – скорость звука,  $E$  – модуль Юнга,  $\sigma$  – коэффициент Пуассона;  $F(\rho, t)$  – сила, отнесенная к единице объема вещества. Таким образом, основная задача о взаимодействии заряженных частиц с упругими волнами сводится к определению явного вида силы  $F(\rho, t)$ . Сила, с которой пролетающая частица действует на мишень, может быть записана как дивергенция тензора натяжений или

$$F_i = \oint \sigma_{ik} n_k df. \quad (3)$$

Тензор натяжений  $\sigma_{ik}$  определяется электромагнитным полем пролетающей частицы

$$\sigma_{ik} = \frac{1}{4\pi} (E_i E_k - \frac{E^2}{2} \delta_{ik}). \quad (4)$$

Подставляя (4) в (3) и интегрируя по замкнутой поверхности проходящей через переднюю и заднюю плоскости мишени, можно найти силу, отнесенную к единице площади поверхности мишени

$$F(\rho, t) = \frac{1}{4\pi} \oint \{ E (E_n) - \frac{1}{2} E^2 n \} df, \quad (5)$$

причем, на передней плоскости мишени электрическое поле частицы определяется полем в пустоте, которое удобно представить в виде

$$E_1(r, t) = \int e^{ikr - i\omega t} d^3 k d\omega \frac{ie}{2\pi^2} \left[ \frac{\omega v}{c^2} - k \right] \frac{\delta(\omega - kv)}{k^2 - \frac{\omega^2}{c^2}}, \quad (6)$$

а на задней плоскости мишени электрическое поле частицы совпадает с полем, создаваемым пролетающей частицей в веществе мишени

$$E_2(r, t) = \int e^{ikr - i\omega t} d^3 k d\omega \frac{ie}{2\pi^2} \left[ \frac{\omega v}{c^2} - \frac{k}{\epsilon(\omega, k)} \right] \frac{\delta(\omega - kv)}{k^2 - \frac{\omega^2}{c^2} \epsilon(\omega, k)}, \quad (7)$$

где  $\epsilon(\omega, k)$  — диэлектрическая проницаемость вещества мишени, причем, толщина мишени должна превышать длину перестройки поля, которая в теории переходного излучения называется зоной формирования [8]. Результирующая сила, обусловленная пролетающей частицей, будет направлена по скорости, поэтому учитывая направление внешней нормали для дифференциала поверхности, находим явное выражение силы, действующей на элемент поверхности  $df$

$$F(\rho, t) = \frac{v}{v} (8\pi)^{-1} \int (E_1^2 - E_2^2) df. \quad (8)$$

Усредняя (8) по времени, нетрудно определить среднюю силу, с которой частица действует на мишень

$$\overline{F(\rho)} = \frac{v}{v} \frac{e^2}{(2\pi)^2} \times \int d\omega \int d^2 q \left\{ \frac{q^2}{\left[ q^2 + \omega^2 \left( \frac{1}{v^2} - \frac{1}{c^2} \right) \right]^2} - \frac{q^2}{|\epsilon(k, \omega)|^2 \left[ q^2 + \omega^2 \left( \frac{1}{v^2} - \frac{\epsilon(\omega, k)}{c^2} \right) \right]^2} \right\}. \quad (9)$$

В выражении (9) для средней силы эффективный вклад дают  $\omega_{\text{эфф}} \sim \omega_p \left( 1 - \frac{v^2}{c^2} \right)^{-\frac{1}{2}}$

и  $q_{\text{эфф}} \sim \omega_p / v$ , где  $\omega_p^2 = 4\pi N_e e^2 / m$ . Интегрирование (9) приводит к следующему выражению для средней силы, отнесенной к единице времени

$$\overline{F} = \frac{v}{v^2} \frac{e^2}{4} \omega_p \left( 1 - \frac{v^2}{c^2} \right)^{-\frac{1}{2}}. \quad (10)$$

Таким образом, пролетающая частица действует на тонкую мишень со средней силой пропорциональной энергии падающей частицы. Это и следовало ожидать, так как для релятивистских энергий поле частицы растет пропорционально  $(E/m)$ , однако длительность действия поля  $\tau \sim (m/E)$ , т. е. убывает с энергией. Сила действия электромагнитного поля определяется максвелловским тензором натяжения (4), который пропорционален квадрату напряженности электрического поля. Усреднение тензора натяжения по времени для релятивистских частиц сохраняет линейную зависимость от энергии в выражении для средней силы.

Использование выражения (10) для силы в уравнении упругих колебаний мишени (2) позволяет определить амплитуду акустических колебаний, генерируемых релятивистскими частицами в твердом теле. Согласно (10), амплитуда акустических колебаний линейно растет с энергией падающих частиц. При прохождении пучка заряженных частиц полная сила пропорциональна числу частиц в импульсе, что наблюдается на эксперименте [1 - 2].

Полученное выражение (10) для силы, действующей со стороны пролетающей частицы на мишень, при фиксированной толщине мишени  $L$  с ростом энергии может превысить силу, обусловленную ионизационными потерями [6].

$$F_{\text{ион}} = \frac{4\pi e^4 N_e}{mv^2} \frac{L}{(\sigma_k)^4} \ln \frac{m^3}{\pi N_e e^2} \quad (11)$$

Линейная зависимость от энергии амплитуды акустических колебаний позволяет использовать указанный механизм как метод регистрации энергии частиц высокой энергии.

Автор выражает благодарность Б.А.Долгошеину, В.К.Емельянову, В.М.Рыбину и М.И.Рязанову за полезные дискуссии и обсуждение экспериментального использования рассмотренного эффекта.

Московский  
инженерно-физический институт

Поступила в редакцию  
6 марта 1973 г.

### Литература

- [1] И.А.Боршковский, В.Д.Воловик, И.А.Гришаев, И.Н.Залюбовский, В.В.Петренко, Г.А.Чехутский, Г.Л.Фурсов. ЖЭТФ, 63, 1337, 1972.
- [2] B.L.Beron, S.P.Boughn, W.O.Hamilton, R.Hofstadter, T.W.Martin. IEEE Trans. on Nuclear Science NS-17, 65, 1970.
- [3] М.И.Качанов, И.М.Лифшиц, Л.В.Танатаров. ЖЭТФ, 31, 232, 1956.
- [4] В.И.Пустовойт. УФН, 97, 257, 1969.
- [5] И.А.Ахиезер, В.Т.Лазурик-Эльцуфин. ЖЭТФ, 63, 1776, 1972.
- [6] В.М.Лепченко, Т.С.Пугачева. Радиационные эффекты в твердых телах, АН Уз. ССР, Ташкент, 1963.
- [7] Л.Д.Ландау, Е.М.Лифшиц. Теория упругости. М., Изд. Наука, 1965.
- [8] Г.М.Гарибян. ЖЭТФ, 33, 1403, 1957; Г.М.Гарибян, К.А.Испирян. Письма в ЖЭТФ, 16, 585, 1972.