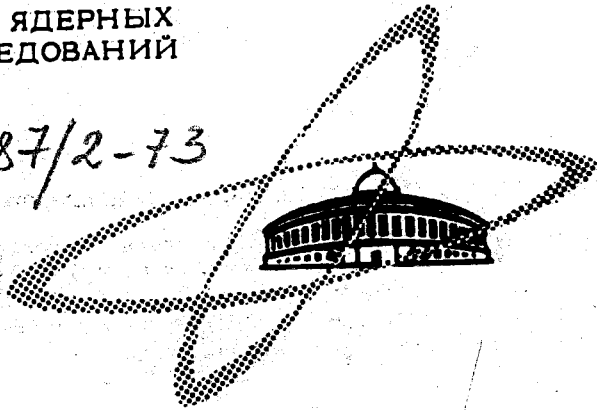


A-469

ОБЪЕДИНЕННЫЙ  
ИНСТИТУТ  
ЯДЕРНЫХ  
ИССЛЕДОВАНИЙ

Дубна

287/2-73



P9 - 6787

Ю.И.Алексахин, А.Г.Бонч-Осмоловский

ОБ ОТРАЖЕНИИ ДВИЖУЩИХСЯ ЗАРЯДОВ  
И ТОКОВ В МЕТАЛЛЕ

ОТДЕЛ НОВЫХ МЕТОДОВ УСКОРЕНИЯ

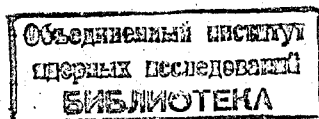
1972

Р9 - 6787

Ю.И.Алексахин, А.Г.Бонч-Осмоловский

ОБ ОТРАЖЕНИИ ДВИЖУЩИХСЯ ЗАРЯДОВ  
И ТОКОВ В МЕТАЛЛЕ

*Направлено в ЖТФ*



Теория отражения развита в электростатике и магнитостатике и служит удобным методом для нахождения полей зарядов и токов вблизи поверхностей раздела сред с различными  $\epsilon$  и  $\mu$ . Некоторые применения отражения в динамических задачах можно найти в работах /1.2.4/.

Ниже на примере простой модели будут рассмотрены условия отражения зарядов и токов, движущихся вблизи поверхности металла с конечной проводимостью.

Известно, что покоящийся заряд отражается в металле независимо от проводимости последнего. Условия отражения при движении заряда в принципе могут зависеть от величины проводимости металла. В идеальном металле  $\sigma = \infty$  отражается любой ток, в том числе и постоянный, при этом на границе между вакуумом и металлом нормальная составляющая магнитного поля равна нулю\*. Для реальных металлов условия токового отражения могут быть выполнены лишь для переменного во времени тока.

Пусть параллельно плоской поверхности металла с проводимостью  $\sigma$  перемещается со скоростью  $v$  бесконечно тонкая нить на расстоянии  $d$  от поверхности металла, имеющая в общем случае заряд на единицу длины  $q$  и ток  $I$  /в собственной системе отсчета/. Предположим, что металл имеет конечную толщину  $h$  и  $\mu = 1$ . Рассмотрение проведем в декартовой системе координат, в которой ось  $z$  направлена вдоль поверхности металла параллельно  $v$  и ось  $y$  - параллельно току нити.

---

\* Оговоримся, что в стационарном случае это правильно, если учесть процесс возникновения постоянного тока. Вследствие бесконечно большой величины постоянной затухания для идеального металла указанное граничное условие сохранится и в стационарном режиме.

Тогда плотность заряда и тока можно представить в виде:

$$\rho = q \delta(x-d) \delta(z-vt)$$

$$j_y = I/\gamma \delta(x-d) \delta(z-vt)$$

/1/

$$j_z = qv \delta(x-d) \delta(z-vt), \quad \gamma = (1 - v^2/c^2)^{-1/2}$$

Решение для зарядов ( $I=0$ ) определяется потенциалом  $\Phi$  и  $A_z$  - составляющей векторного потенциала, которая, очевидно, в данном случае равна просто  $A_z = \beta\Phi$ . Таким образом, достаточно найти  $\Phi$  и тогда определятся компоненты поля

$$E_z(x, z-vt) = -(1-\beta^2) \frac{\partial \Phi}{\partial x}, \quad E_x = -\frac{\partial \Phi}{\partial x}, \quad H_y = \beta E_z. \quad /2/$$

Токовое решение ( $q=0$ ) определяется  $A_y$  - составляющей векторного потенциала и имеет компоненты поля

$$H_x(x, z-vt) = -\frac{\partial A_y}{\partial z}, \quad H_z = \frac{\partial A_y}{\partial x}, \quad E_y = -\beta H_x. \quad /3/$$

Будем искать решение в форме, соответствующей разложению полей на плоские волны, например:

$$\Phi = \int_{-\infty}^{+\infty} \Phi_k(x) e^{ik(z-vt)} dk. \quad /4/$$

Поскольку в силу /1/  $A_y$  и  $A_z$  определяются совершенно аналогично  $\Phi$ , наметим ход решения для  $\Phi$ . В вакууме, где летит токовая нить, уравнение для  $\Phi$  после использования /4/ и

$$\delta(z - vt) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} e^{ik(z-vt)} dk \quad \text{имеет вид:}$$

$$\frac{d^2 \Phi_k}{dx^2} - \frac{k^2}{\gamma^2} \Phi_k = -2q \delta(x-d). \quad /5/$$

Если записать правую часть /3/ в виде  $\delta(x-d) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} e^{i\kappa(x-d)} d\kappa$ , то решение /5/ таково:

$$\Phi_k = \frac{q}{\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{e^{i\kappa(x-d)}}{\kappa^2 + k^2/\gamma^2} d\kappa + A e^{-\frac{|k|}{\gamma} x}. \quad /6/$$

Здесь  $A$  - произвольная постоянная.

Интеграл в /6/ имеет особенность при  $k=0$ , связанную, по существу, с особенностью потенциала бесконечно-длинной нити. Так как в дальнейшем нас будут интересовать поля, выражения для которых не имеют такой особенности, при вычислении интеграла будем считать  $k \neq 0$ .

Тогда с помощью интегрирования в комплексной плоскости легко показать, что

$$\int_{-\infty}^{+\infty} \frac{e^{i\kappa(x-d)} d\kappa}{\kappa^2 + k^2/\gamma^2} = \begin{cases} \pi \frac{e^{-k/\gamma|x-d|}}{k/\gamma}, & k > 0 \\ \pi \frac{e^{-k/\gamma|x-d|}}{|k/\gamma|}, & k < 0. \end{cases} \quad /7/$$

Для нахождения полей в металле решаем уравнение для Фурье - составляющих полей вида:

$$\frac{d^2 f_k}{dx^2} - \tau^2 f_k = 0, \quad \tau = \sqrt{k^2 - i \frac{4\pi\sigma}{c^2} kv}. \quad /8/$$

$$f_k = B_k e^{\tau x} + C_k e^{-\tau x}.$$

Произвольные постоянные в решениях /6/, /8/ и для второй вакуумной области ( $x - h$ ) определяем из граничных условий непрерывности  $E_r$  и  $H_r$  при  $x = 0$  и  $x = -h$ . В результате окончательно получаем для поля при  $x > 0$ :

$$E_z = -\frac{i q}{\gamma} \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{k}{|k|} e^{-\frac{|k|}{\gamma}(x-d) + ik(z-vt)} dk + \frac{i q}{\gamma} \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{k}{|k|} e^{-\frac{|k|}{\gamma}(x+d) + ik(z-vt)} F_E(k) dk.$$

Остальные поля зарядового решения отсюда определяются так:

$$E_z^{(k)} = -\frac{i \gamma^2}{k} \frac{\partial E_z^{(k)}}{\partial x}, \quad H_y = \beta E_x.$$

$$H_x = -i \frac{l}{\gamma} \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{k}{|k|} e^{-\frac{|k(x-d)|}{\gamma} + ik(z-vt)} dk + \frac{il}{\gamma} \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{k}{|k|} e^{-\frac{|k|}{\gamma}(x+d) + ik(z-vt)} F_H(k) dk.$$

/10/

Зная  $H_x$ , легко определить и другие составляющие поля токового решения:

$$E_y = -\beta H_x, \quad H_z^{(k)} = \frac{i}{k} \frac{\partial H_x^{(k)}}{\partial x}.$$

В формулах /9/ и /10/ введены функции  $F_E(k)$  и  $F_H(k)$ , которые можно назвать коэффициентами зарядового и токового отражения, соответственно. Как видно из /9/ и /10/, когда

$$F_E(k) = 1 \quad \text{и} \quad F_H(k) = 1 \quad /11/$$

для всех  $k$ , дающих заметный вклад в интегралы, имеет место отражение в металле заряда и тока, соответственно.

Эти коэффициенты таковы:

$$F_E(k) = \left(1 + \frac{\tau^2 v^2 \gamma^2}{16 \pi^2 \sigma^2}\right) \frac{e^{2\tau b} - 1}{e^{2\tau b} \left(1 - i \frac{k}{|k|} \frac{\tau v \gamma}{4\pi\sigma}\right)^2 - \left(1 + i \frac{k}{|k|} \frac{\tau v \gamma}{4\pi\sigma}\right)^2}$$

$$F_H(k) = (\tau^2 \gamma^2 - k^2) \cdot \frac{e^{2\tau b} - 1}{e^{2\tau b} (\tau\gamma + |k|)^2 - (\tau\gamma - |k|)^2} \quad /13/$$

Точные равенства /11/ имеют место лишь при  $\sigma \rightarrow \infty$ , т.е. для идеального металла. При конечном  $\sigma$  речь может идти о приближенных условиях отражения, когда /11/ выполняются с достаточной степенью точности.

Рассмотрим прежде всего часто встречающийся в анализе случай полубесконечного металла, т.е.  $h \rightarrow \infty$ . Тогда  $F_E$  и  $F_H$  равны

$$F_E(k) = \frac{1 + i \frac{k}{|k|} \frac{\tau v \gamma}{4\pi\sigma}}{1 - i \frac{k}{|k|} \frac{\tau v \gamma}{4\pi\sigma}} \quad /14/$$

$$F_H(k) = \frac{\tau\gamma - |k|}{\tau\gamma + |k|} \quad /15/$$

Отметим следующее важное обстоятельство. Если выполнено условие:

$$\frac{4\pi\sigma}{k v} \gg \frac{1}{\beta^2} \quad /16/$$

для всех  $k$ , дающих заметный вклад в интегралы /9/, /10/, ( $k < k_m = \frac{\gamma}{d}$ ), то решения в виде /9/, /10/, /14/ и /15/ совпадают с теми, которые можно получить на основе граничных условий Леонтовича. Последние для нашего случая имеют вид /см., например, /3/ /:

$$E_y \Big|_{x=0} = -\zeta H_z \Big|_{x=0}$$

$$E_z \Big|_{x=0} = \zeta H_y \Big|_{x=0}, \quad \zeta = (1-i) \sqrt{\frac{kv}{4\pi\sigma}} \quad /17/$$

С помощью /17/ решение для  $F_H$ , например, имеет вид:  $F_H = \frac{i\beta\gamma + \zeta}{i\beta\gamma - \zeta}$ , и при условии /16/ оно совпадает с /15/.

Следовательно, /16/ в данной задаче /движение вблизи плоской границы/ представляет собой критерий применимости граничных условий Леонтовича. Перепишем /16/ в другом виде, введя "диэлектрическую проницаемость" металла  $\epsilon = i \frac{4\pi\sigma}{\omega}$ .

$$\beta^2 |\epsilon| \gg 1 \quad /18/$$

В форме /18/ критерий применимости условий Леонтовича является обобщением критерия, полученного в работе Морозова /5/, на случай сред с большим поглощением. В релятивистском случае ( $\beta \approx 1$ ) условие /16/ выполнено для всех реальных металлов, оно совпадает, фактически, с условием пренебрежения токами смещения по сравнению с токами проводимости ( $\frac{\sigma}{\omega} \gg 1$ ), что и предполагалось при записи уравнений поля в металле в форме /8/.

В нерелятивистском случае ( $\beta \ll 1$ ), вводя глубину скин-слоя  $\delta = \sqrt{\frac{c^2}{2\pi\sigma kv}}$ , можно записать условие /16/ в такой форме:



$$\delta \ll \frac{1}{k}; \quad \delta \ll \lambda. \quad /19/$$

Достаточно потребовать выполнения /19/ для максимальной частоты

$$\omega_m = \frac{v}{d}, \text{ тогда}$$

$$\delta_m \ll d. \quad /20/$$

Вернемся к анализу условий отражения. Формула /15/ показывает, что токовое отражение в полубесконечном металле происходит, если выполнено

$$\frac{k}{|\tau| \gamma} \ll 1 \quad \text{или} \quad d |\tau| \gg 1. \quad /21/$$

В релятивистском случае это условие всегда выполнено, а в нерелятивистском оно совпадает с /16/ или /20/.

Для движущегося заряда отражение, как показывает формула /14/, будет иметь место, если

$$\frac{|\tau| v \gamma}{4 \pi \sigma} \ll 1. \quad /22/$$

Это условие при нерелятивистских скоростях движения нити ( $v \ll c$ ) для реальных металлов всегда выполнено. В релятивистском случае, поскольку предполагается выполнение основного условия

для металла  $\frac{\sigma}{\omega} \gg 1$  или, для максимальной частоты  $\gamma \ll \frac{4 \pi \sigma}{c} d$ ,

/22/ эквивалентно требованию

$$(\beta \gamma)^3 \ll \frac{4 \pi \sigma d}{c}. \quad /23/$$

Перейдем к случаю металла конечной толщины. Анализ формул /12/ и /13/ показывает, что отражение зарядов и токов в металле

происходит снова лишь при выполнении основных условий /21/ и /22/. Однако при конечном  $h$  появляются дополнительные требования. Если /21/ и /22/ выполнены, то  $F_H$  и  $F_E$  близки к единице во всей области существенных  $k$ , если выполнены соответственно условия:

$$\frac{2k}{|\tau| \gamma} \ll |th \tau h|, \quad /24/$$

$$\frac{|\tau| v \gamma}{2 \pi \sigma} \ll |th \tau h|. \quad /25/$$

Отсюда следует, что толщина металла ограничена снизу требованиями:

$$h \gg \frac{c}{2 \pi \sigma \beta \gamma} = \frac{\delta_m^2}{d} \quad /26/$$

для существования токового отражения и

$$h \gg \frac{c \beta \gamma}{2 \pi \sigma} \quad /27/$$

- для зарядового отражения.

В связи с /26/ интересно отметить, что токовое отражение может иметь место не только в физически очевидном случае  $\delta_m \ll d$ ,  $\delta_m \ll h$  /4/, но и при  $h \ll \delta_m$ .

Для тока при условии /21/ и

$$h \ll \delta_m \quad /28/$$

можно получить, разлагая экспоненту в /13/ и проводя интегрирование в /10/, следующее простое выражение для отраженного поля:

$$H_x = \frac{2l}{c \gamma} \cdot \frac{\kappa}{1 + \kappa^2} \cdot \frac{\kappa(z - vt) - \frac{x+d}{\gamma}}{(z - vt)^2 + \left(\frac{x+d}{\gamma}\right)^2}, \quad /29/$$

где

$$\kappa = \frac{2 \pi \sigma h}{c} \beta \gamma.$$

При  $\kappa \gg 1$ , что совпадает с условием /26/, /29/, имеет вид поля идеально отраженного тока. Из /29/ следует выражение для силы торможения /на единицу длины токовой нити/ вблизи металла:

$$f_z^H = -\frac{l}{dy} \left(\frac{l}{c}\right)^2 \frac{\kappa}{1 + \kappa^2} \quad /30/$$

Аналогичные выражения можно получить для заряженной нити. Если выполнено /22/ и

$$h \ll \min \left\{ \delta, \frac{d}{\gamma} \right\}, \quad /31/$$

то

$$E_z \approx -\frac{2q}{\gamma} \frac{p}{1 + p^2} \cdot \frac{p(z-vt) + \frac{x+d}{\gamma}}{(z-vt)^2 + \left(\frac{x+d}{\gamma}\right)^2}, \quad /32/$$

где  $p = \frac{2\pi\sigma h}{c} \cdot \frac{l}{\beta\gamma}$ .

Сила торможения теперь равна:

$$f_z^E = -\frac{q^2}{d} \cdot \frac{p}{1 + p^2} \quad /33/$$

Отметим, что полученные выражения для силы торможения /30/ и /33/ вблизи металла малой толщины имеют характерные максимумы /при  $\kappa = 1$  и  $p = 1$  /, имеющие, видимо, то же происхождение, что и максимумы силы торможения вблизи полубесконечного металла /6.7/.

Авторы считают своим приятным долгом поблагодарить Г.М.Болотовского и И.Л.Коренева за полезные замечания.

### Литература

1. А.Г.Бонч-Осмоловский, Г.В.Долбилов, И.Н.Иванов, Э.А.Перельштейн, В.П.Саранцев, О.И.Ярковой. Препринт ОИЯИ Р9-4135, Дубна, 1968.
2. L.J.Laslett. Brookhaven, BNL-7534 (1963).
3. Л.Д.Ландау, Е.М.Лифшиц. "Электродинамика сплошных сред", ГИТТЛ, Москва, 1957.
4. А.Г.Бонч-Осмоловский. Сообщения ОИЯИ, Р9-6318, Дубна, 1972.
5. А.И.Морозов. ЖЭТФ, 33, 933 /1957/.
6. А.И.Морозов. ЖЭТФ, 31, 1079 /1956/.
7. Г.В.Воскресенский, И.Л.Корнев, В.Н.Курдюмов, М.Л.Левин. Симпозиум по коллективным методам ускорения, Дубна, Д9-6707, 1972.

Рукопись поступила в издательский отдел  
2 ноября 1972 года.