

ТЕОРЕМЫ О ПРЕОБРАЗОВАНИЯХ ПОНДЕРОМОТОРНЫХ ВЗАИМОДЕЙСТВИЙ ЗАРЯДОВ И ТОКОВ ПРИ КОНФОРМНЫХ ОТОБРАЖЕНИЯХ ОБЛАСТЕЙ

М.А. Шакиров

Санкт-Петербургский государственный технический университет, 195251
(Поступило в Редакцию 28 сентября 1993 г.)

Целью настоящей работы является вывод формул для определения пондеромоторных (механических) сил, действующих на линейные заряды и линейные токи соответственно в электростатическом и магнитном полях, ограниченных идеальными экранами.

Т е о р е м а 1. Пусть в многосвязной однородной с проводящими границами области D_z возбуждено электростатическое поле, причем одним из источников является заряженная с плотностью заряда τ_0 нить, проходящая через точку z_0 . Пусть $\omega(z)$ — аналитическая функция, отображающая область D_z на область D_ω , в которой заряд τ_0 проходит через точку $\omega_0 = \omega(z_0)$. Механическая сила, действующая на единицу длины нити с зарядом τ_0 , равна

$$f_{z_0} = f_{x_0} + j f_{y_0} = f_{\omega_0} \omega_0^{*'} + f_{z\omega}, \quad (1)$$

где

$$f_{z\omega} = \frac{\tau_0^2}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{\omega_0''}{\omega_0'} \right)^* \quad (2a)$$

или

$$f_{z\omega} = \frac{\tau_0^2}{4\pi\epsilon_0} \left(-\frac{z_0''}{z_0'^2} \right)^*, \quad (2b)$$

где ω_0' и ω_0'' — значения первой и второй производных функции $\omega(z)$ в точке z_0 ; f_{ω_0} — механическая сила, действующая на нить с зарядом τ_0 в области D_ω .

Выражения (2a) и (2b) равносильны. Первое удобно для применения, если отображение задается функцией $\omega(z)$, а второе при использовании функции $z(\omega)$.

Д о к а з а т е л ь с т в о. Напряженность поля в окрестности точки ω_0 в D_ω -области можно разложить на собственную и внешнюю составляющие

$$E_\omega = E_\xi + j E_\eta = \frac{\tau_0}{2\pi\epsilon_0(\omega - \omega_0)^*} + E_{\omega_0}^e.$$

При этом очевидно, что механическая сила $f_{\omega_0} = \tau_0 E_{\omega_0}^e$. Для напряженности поля в окрестности точки z_0 в D_z -области имеем

$$E_z = E_x + j E_y = E_\omega \omega_0^{*'} = E_{\omega_0}^e \omega_0^{*'} + \frac{\tau_0}{2\pi\epsilon_0} \frac{\omega_0^{*'}}{(\omega - \omega_0)^*},$$

где * — знак сопряженной величины.

Если к правой части этого выражения прибавить и отнять $\tau_0/2\pi\epsilon_0(z-z_0)^*$, то его можно переписать в виде разложения

$$E_z = \frac{\tau_0}{2\pi\epsilon(z-z_0)^*} + E_{z_0}^e,$$

$$E_{z_0}^e = E_{\omega_0}^e \omega_0^{*'} + \frac{\tau_0}{2\pi\epsilon_0} \left[-\frac{1}{z-z_0} + \frac{\omega_0'}{\omega-\omega_0} \right]_{z \rightarrow z_0}^*,$$

где $E_{z_0}^e$ — очевидно, внешняя составляющая напряженности, определяющая искомую силу $f_{z_0} = \tau_0 E_{z_0}^e$.

Выражение в квадратных скобках содержит неопределенность типа $[\infty-\infty]$. Решая ее, получим следующее выражение для внешней составляющей поля в точке:

$$E_{z_0}^e = E_{\omega_0}^e \omega_0^{*'} + \frac{\tau_0^2}{2\pi\epsilon_0} \left[\frac{\omega_0''}{2\omega_0'} \right]^*.$$

После умножения на τ_0 с учетом принятых обозначений для сил приходим к выражению (1). Теорема доказана.

Т е о р е м а 2. Механическая сила, действующая на линейный ток i_0 , равна

$$f_{z_0} = f_{\omega_0} \omega_0^{*'} - f_{z\omega}, \quad (5)$$

$$f_{z\omega} = \frac{\mu_0 i_0^2}{4\pi} \left(\frac{\omega_0''}{\omega_0'} \right)^* = \frac{\mu_0 i_0^2}{4\pi} \left(-\frac{z_0''}{z_0'^2} \right)^*, \quad (6)$$

где f_{ω_0} — сила, действующая на ток i_0 в области D_ω .

Заметим, что в отличие от (1) в формуле (5) перед слагаемым $f_{z\omega}$ стоит знак минус. Доказательство этой теоремы аналогично доказательству предыдущей.

В заключение полезно отметить следующее.

1. Формулы преобразования для сил конформно связанных областей отличаются от преобразований напряженностей полей, но сводятся к ним при устремлении заряда нити τ_0 или линейного тока i_0 к нулю (так как при этом, как следует из формул (2) и (6), величина $f_{z\omega} \rightarrow 0$).

2. Предложенные формулы могут быть использованы для анализа чувствительности механических сил при изменении параметров экранов или местоположения зарядов и токов.

3. Из теорем следует, что формулы преобразования (1) и (2) применимы в общем случае, когда источники полей (за исключением заряда τ_0 и тока i_0) в D_z -области заданы с некоторой плотностью распределения. В этих случаях могут потребоваться численно-аналитические методы для вычисления силы f_{ω_0} в D_z -области.

4. При гармонических источниках полей в формулах преобразований (1) и (2) следует использовать понятия о средних за период значениях сил, при этом токи заменяются их действующими значениями.

5. В целом предложенные формулы связи для сил весьма удобны для применения, что, по-видимому, с учетом доступности их доказательств является достаточным основанием для их включения в соответствующие разделы теории плоскопараллельных полей.