

# О ПОГРЕШНОСТИ ДВУХПЛАСТИНЧАТОГО ПОНДЕРОМОТОРНОГО ВАТТМЕТРА, ОБУСЛОВЛЕННОЙ ВЫСШИМИ ТИПАМИ ВОЛН

*В. С. Жилков, А. И. Сиротников*

Харьков

В последнее время выполнен ряд работ, связанных с созданием пондеромоторных измерителей мощности СВЧ. Приборы этого типа особенно эффективны на больших уровнях и благодаря абсолютной калибровке могут найти широкое применение в качестве образцовых при достаточно строгом метрологическом обосновании. Указанная процедура прежде всего включает в себя анализ погрешностей аттестации измерителя, которая обычно выполняется при возбуждении в линии чисто гармонического сигнала основного типа волны.

При эксплуатации ваттметра в реальных условиях возможна ситуация, когда по тракту будет распространяться многомодовый сигнал. Наличие высших типов колебаний приводит к появлению дополнительной погрешности измерения, исследование которой удобно произвести во взаимосвязи с погрешностью расогласования. Интерес представляет двухпластинчатая схема, так как этот случай является наиболее общим и из него довольно просто можно получить выражение для расчета погрешности однопластинчатого ваттметра.

Нетрудно показать, что для расположенных в волноводе двух тел в точках  $(x_{01}, y_{01}, z_1)$  и  $(x_{02}, y_{02}, z_2)$  момент силы  $i$ -го мода равен

$$T_i(x_{01}, y_{01}, z_1) = T_i(x_{01}, y_{01}) [1 + |\Gamma_i|^2 + 2|\Gamma_i| \cos \phi_i],$$

$$T_i(x_{0_2}, y_{0_2}, z_2) = T_i(x_{0_2}, y_{0_2}) [1 + |\Gamma_i|^2 + 2|\Gamma_i| \cos(\psi_i + 2\beta_i l)],$$

где

$$l = z_1 - z_2;$$

$|\Gamma_i|$  — модуль коэффициента отражения  $i$ -го мода;

$\psi_i$  — фаза коэффициента отражения  $i$ -го мода в плоскости  $z_1$ .

Для практических конструкций двухпластинчатых пондеромоторных ваттметров имеем (рисунок)

$$x_{0_1} = x_0 = 0; y_{0_1} = -y_{0_2}.$$

Для рассчитанных моментов

$$\begin{aligned} T_i(0, y_{0_1}) &= T_i(0, -y_{0_1}) \equiv \\ &\equiv T_i = p_i \Pi_i, \end{aligned}$$

поэтому суммарный момент жестко соединенных пластин

$$T_i^{\Sigma} = T_i(z_1) + T_i(z_2) = p_i \Pi_i 2C_i,$$

где  $\Pi_i$  — мощность  $i$ -го мода, падающая на рассеивающее тело;

$$2C_i \equiv 2 \{1 + |\Gamma_i|^2 + |\Gamma_i| [\cos \psi_i + \cos(\psi_i + 2\beta_i l)]\}$$

— коэффициент, показывающий, во сколько раз суммарный момент двух одинаковых тел (с учетом рассогласования нагрузки) больше момента одного тела при согласованной нагрузке.

Так как

$$\beta_i \equiv \frac{2\pi}{\lambda_{gi}},$$

то при

$$l = \frac{\lambda_{g1}}{4}$$

$C_i$  и  $T_i^{\Sigma}$  не зависят от фазы коэффициента отражения  $i$ -го мода.

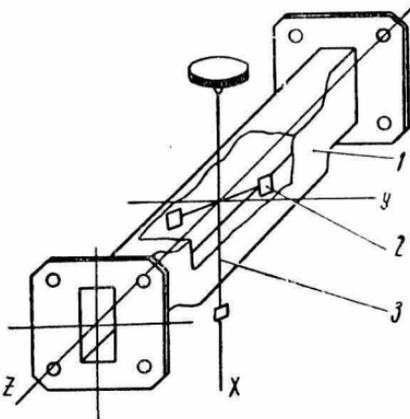
Выбирая

$$l = \frac{\lambda_{g1}}{4},$$

имеем

$$C_i = 1 + |\Gamma_i|^2 + |\Gamma_i| \left[ \cos \psi_i + \cos \left( \psi_i + \pi \frac{\lambda_{g1}}{\lambda_{gi}} \right) \right].$$

Далее будем рассматривать только такой ваттметр.



## Погрешность при измерении падающей мощности основного мода

Падающая мощность  $P_i$  и момент  $T_i$  связаны линейным соотношением, поэтому определяем погрешность через соответствующие моменты

$$\xi = \frac{\sum_{i=1} (T_i^2)_{\Gamma \neq 0} - (T_i^2)_{\Gamma=0}}{(T_i^2)_{\Gamma=0}} = \xi_1 + \sum_{i=2} \xi_i,$$

где

$$\xi_1 = \frac{(T_1^2)_{\Gamma \neq 0} - (T_1^2)_{\Gamma=0}}{(T_1^2)_{\Gamma=0}}$$

— погрешность при измерении падающей мощности за счет рассогласования по основному模у, а погрешность измерения падающей мощности за счет высших типов волн и их же рассогласования

$$\sum_{i=2} \xi_i = \sum_{i=2} \frac{(T_i^2)_{\Gamma \neq 0}}{(T_i^2)_{\Gamma=0}} = \sum_{i=2} \frac{p_i \Pi_i^2 C_i}{p_1 \Pi_1^2 (C_1)_{\Gamma=0}} = \sum_{i=2} A_i B_i C_i.$$

$A_i$  и  $B_i$  имеют тот же смысл, что и в работе\*.

## Погрешность при измерении проходящей мощности основного мода

Пусть  $\Pi$  — показания ваттметра при суммарном воздействии моментов всех типов колебаний

$$\sum_{i=1} (T_i^2)_{\Gamma \neq 0}.$$

Система линейная, поэтому

$$\Pi = L \sum_{i=1} (T_i^2)_{\Gamma \neq 0},$$

где  $L$  — постоянный коэффициент, определяемый конструкцией. Погрешность показаний прибора при измерении проходящей мощности

$$\xi = \frac{\Pi - \Pi_1^{\text{pp}}}{\Pi_1^{\text{pp}}} = \xi_1 + \sum_{i=2} \xi_i.$$

Здесь

$$\xi_1 = \frac{L (T_1^2)_{\Gamma \neq 0} - \Pi_1^{\text{pp}}}{\Pi_1^{\text{pp}}}$$

\* В. С. Жилков, А. И. Сиротников, Н. А. Хижняк. О погрешности однопластинчатого пондеромоторного ваттметра, обусловленной высшими типами волн. Сб. «Радиотехника», вып. 21. Изд-во ХГУ, Харьков, 1972.

— погрешность в определении проходящей мощности, связанная с рассогласованием нагрузки по основному模у. Из условия

$$(\xi_1)_{\Gamma=0} = 0,$$

учитывая, что

$$\Pi_1^{\text{np}} = \Pi_1 (1 - |\Gamma_1|^2),$$

легко получить

$$L = \frac{1}{2\rho_1}$$

и, следовательно,

$$\xi_1 = \frac{2|\Gamma_1|^2}{1 - |\Gamma_1|^2}.$$

Погрешность в определении проходящей мощности, связанная с высшими типами волн и их рассогласованием:

$$\sum_{i=2} \xi_i = \frac{1}{1 - |\Gamma_1|^2} \sum_{i=2} A_i B_i C_i.$$

Для определения  $B_i$  в случае двухпластинчатого ваттметра необходимо рассчитать величину  $T_i(x_0, y_0)$  при  $x_0 = 0$ . Расчет производился методом интегродифференциальных уравнений аналогично (см. сноску, стр. 102). Взаимное влияние пластин не учитывалось. Нулевые по  $(ik)$  приближения моментов сил, обусловленные пондеромоторным действием модов  $H_{10}^{\square}$ ,  $H_{20}^{\square}$ ,  $H_{30}^{\square}$ ,  $H_{01}^{\square}$ ,  $H_{11}^{\square}$ ,  $E_{11}^{\square}$  на эллипсоид вращения, имеют следующий вид:

$$T_{\text{эx}}^{(0)} = \frac{N}{vdh} \left( \frac{k\Pi}{\beta} \right)_{H_{10}} \sin 2\theta;$$

$$T_{\text{мx}}^{(0)} = -\frac{4M\pi^2}{vd^3h} \left( \frac{\Pi}{k\beta} \right)_{H_{20}} \sin 2\theta;$$

$$T_{\text{эx}}^{(0)} = \frac{N}{vdh} \left( \frac{k\Pi}{\beta} \right)_{H_{30}} \sin 2\theta;$$

$$T_{\text{мx}}^{(0)} = \frac{M}{vdh} \left( \frac{\Pi}{k\beta} \right)_{H_{01}} \left[ \beta^2 \cos^2(k_2 y_0) - k_2^2 \sin^2(k_2 y_0) \right]_{H_{01}} \sin 2\theta;$$

$$T_{\text{эx}}^{(0)} = \frac{2Nh}{vd(d^2 + h^2)} \left( \frac{k\Pi}{\beta} \right)_{H_{11}} \sin^2(k_2 y_0) \sin 2\theta;$$

$$T_{\text{эx}}^{(0)} = \frac{2N\pi^2 h}{vd^3(d^2 + h^2)} \left( \frac{\Pi}{k\beta} \right)_{E_{11}} \left[ \left( \frac{\beta k_2}{k_1^2} \right)^2 \sin^2(k_2 y_0) - \left( 1 + \frac{d^2}{h^2} \right)^2 \cos^2(k_2 y_0) \right]_{E_{11}} \sin 2\theta.$$