## ИССЛЕДОВАНИЕ ВЛИЯНИЯ ИЗЛУЧАТЕЛЯ СВЧ МАГНЕТРОНА НА РАСПРЕДЕЛЕНИЕ СВЧ ЭНЕРГИИ В ВОЛНОВОДНО-РЕЗОНАТОРНОЙ СИСТЕМЕ

Страхович В.И., Левданский А.С. Белорусский государственный университет информатики и радиоэлектроники г. Минск, Республика Беларусь Мадвейко С.И. – канд. техн. наук, доцент

Проведены теоретические расчеты и компьютерное моделирование влияние геометрии и расположения излучателя СВЧ магнетрона в волноводном тракте на распределение СВЧ энергии в волноводно-резонаторной системе.

Выводом энергии СВЧ магнетрона является антенна в виде металлического колпачка, являющегося продолжением внутренней жилы коаксиального волновода. Размеры штыря (L<sub>1</sub>) и расстояние до короткозамыкающей стенки (L<sub>2</sub>) являются ключевыми для хорошего распределение СВЧ энергии в волноводно-резонаторной системе (рисунок 1) [1].



1 – СВЧ магнетрон, 2 – излучатель СВЧ магнетрона, 3 – волновод

## Рисунок 1 – Схема размещения излучателя СВЧ магнетрона в волноводно-резонаторной системе

Еще одним важным параметром для получения правильного поперечного электрического распределения ТЕ10 в волноводе является поддержание положения излучателя СВЧ магнетрона на расстоянии *L* от фланца волновода [2]:

$$L = n \cdot \frac{\lambda_g}{4},\tag{1.1}$$

где *n* – целое число (1, 2, 3, 4...);

 $\lambda_g$  – длина волны в волноводе.

$$\lambda_g = \frac{\lambda_0}{\sqrt{1 - (\frac{\lambda_0}{\lambda_c})^2}} \tag{1.2}$$

где *λ*<sub>0</sub> – длина волны излучения в открытом пространстве; *λ*<sub>c</sub> – критическая длина волны излучения волновода.

$$\lambda_{\rm c} = \frac{2\pi}{k} \tag{1.4}$$

где k – волновое число, k = 0,05.

Таблица 1- Результаты расчета

<i>f<sub>0</sub>,</i> Ггц	<i>L, мм</i>	λ <sub>c</sub> , <i>MM</i>	<i>\\\dots</i> ,мм	а, мм	<i>b</i> , мм
2,45	271	122	167	90	45

Проведено моделирование системы и исследованы зависимости расстояния (*L*<sub>2</sub>) от задней стенки волновода до антенны и длины антенны *L*<sub>1</sub> (рисунок 2), также исследованы зависимости

напряженности электрического поля от площади торца антенны (рисунок 3). Напряженность электрического поля Е измерялась около торца излучателя СВЧ магнетрона.

Анализируя полученные результаты исследования можно сделать вывод, что для правильного распространения СВЧ энергии внутри волноводно-резонаторной системы значения *L*<sub>1</sub>, *L*<sub>2</sub> и диаметр антенны должны быть равны соответственно 30 мм, 42 мм и 16 мм [3].

Используя полученные данные проведено моделирования распределения электрического поля внутри волноводно-резонаторной системы (рисунок 4).



Рисунок 2 – График зависимости напряженности электрического поля от расстояния L1



Рисунок 3 – График зависимости напряженности электрического поля от площади торца излучателя СВЧ магнетрона



Рисунок 4 – Распределение электрического поля внутри волноводно-резонаторной системы

Анализ рисунка 4 показал, что при установленных геометрических размерах излучателя СВЧ магнетрона уровень напряженности в резонаторе достаточный для возбуждения плазменного разряда. Полученные результаты необходимо учитывать при проектировании новых плазменных технологических систем.

Список использованных источников:

<sup>1.</sup> ВЧ- и СВЧ-плазмотроны / Дресвин С.В., Бобров А.А., Лелевкин В.М., Лысов Г.В., Паскалов Г.З., Сорокин Л.М // Наука, Сиб.отделение, 1992.

<sup>2.</sup> СВЧ генераторы плазмы: Физика, техника, применение / Батенин В.М., Климовский И.И., Лысов Г.В., Троицкий В.Н. // М.: Энергоатомиздат, 1988.

<sup>3.</sup> Microwave dielectric properties of polybutylene terephtalate (PBT) with carbon black particles / L. C. Costa, S. Devesa, P. André, F. Henry // Microw. Optic. Tech. Lett, 2005.