

РЕШЕНИЕ ЗАДАЧИ ФЕЙНСТЕЙНА, КАЙНО В ТЕОРИИ ЛБВМ С ПОМОЩЬЮ РЯДОВ ТЕЙЛОРА

Г. А. Алексеев, Л. А. Поспелов

Харьков

Решение нелинейной самосогласованной задачи Фейнштейна и Кайно [1] в теории лучевых приборов магнетронного типа обычно сводится к громоздкому численному расчету с помощью ЭВМ дифференциальных уравнений второго порядка со сложной нелинейной правой частью [2]. Трудности, связанные с численным счетом, осложняют дальнейшее исследование многообразных схем, использующих элементы *M*-типа, в частности, секционированных и гибридных приборов [3, 4], и вызывают необходимость построения аналитических решений задачи. Различные методы построения таких решений были предложены в работах [5, 6], однако решение, полученное в [5], является по существу квазилинейным, а асимптотическое решение [6] применимо в ограниченной области значений параметров.

В настоящей статье применительно к усилителю типа ЛБВМ предлагается методика построения приближенного решения на основе разложений в ряд Тейлора по параметру группирования электронного потока. Исследование проведено для наиболее простого уравнения, соответствующего случаю отсутствия потерь в замедляющей системе при условии пренебрежения изменением кинетической энергии электронов и влиянием отрицательного электрода. Исходные соотношения в соответствии с [1, 2] имеют вид

$$\frac{d^2 F}{dq^2} = G(F); \quad F(0) = 0; \quad \left. \frac{dF}{dq} \right|_{q=0} = F'_0 = \frac{E(0)}{DE_0}; \quad (1)$$

$$G(F) = \frac{1}{\pi} \int_{\varphi_1(F)}^{\pi} g(\varphi, F) d\varphi; \quad g(\varphi, F) = \sin \varphi \operatorname{ctg}(\varphi - F \sin \varphi), \quad (2)$$

где $F = \frac{1}{DE_0} \int_0^q E(z) dz$ — параметр группирования электронного потока;

$q = hD\beta z$ — безразмерное расстояние вдоль пространства взаимодействия; $h = \exp \beta(x_0 - d)$;

D — параметр усиления;

E_0 — напряженность постоянного электрического поля;

$E(q)$, β — амплитуда напряженности ВЧ поля на уровне замедляющей системы и фазовая постоянная усиливаемой волны;

$d - x_0$ — расстояние между тонким электронным потоком и замедляющей системой на входе $q = 0$.

Предел интегрирования в (2) определяется либо из решения трансцендентного уравнения

$$h \sin \varphi_1 = \sin (\varphi_1 - F \sin \varphi_1); \quad F > F^* = 1 - h \quad (3)$$

(правая ветвь кривой $G(F)$), либо $\varphi_1 \equiv 0$; $0 \leq F \leq F^*$ (левая ветвь кривой $G(F)$).

Точка излома F^* соответствует моменту оседания на анод первого электрона. Решение уравнения (1) может быть сведено к квадратурам и имеет вид

$$\frac{dF}{dq} = f(F) = \left[(F'_0)^2 + 2 \int_0^F G(F) dF \right]^{1/2}; \quad (4)$$

$$q(F) = \int_0^F \left[(F'_0)^2 + 2 \int_0^F G(F) dF \right]^{-1/2} dF. \quad (5)$$

Воспользовавшись аналитичностью функции $G(F)$ во всей области, кроме особой точки F^* , в которой, как легко показать, производные функций $G(F)$ и $\varphi_1(F)$ не существуют, и аналитичностью функций $f(F)$ и $q(F)$, можно построить решение задачи, основываясь на разложении указанных функций в ряд Тейлора по параметру группирования F вблизи произвольных точек $F_1 < F^*$; $F_2 > F^*$ на левой $G_1(F)$ и правой $G_2(F)$ ветвях кривой $G(F)$.

Предполагая известными коэффициенты $g_{1,2}^{(n)}$ разложения

$$g(\varphi, F) = \sum_{n=0}^{\infty} g_{1,2}^{(n)} (F - F_{1,2})^n$$

и производные функции $\varphi_1(F)$, заданной уравнением (3), получаем

$$G_{1,2}(F) = \sum_{n=0}^{\infty} c_{1,2}^{(n)} (F - F_{1,2})^n; \quad |F - F_{1,2}| < 1, \quad (6)$$

где

$$c_{1,2}^{(n)} = \frac{1}{\pi} \sum_{m=0}^n \beta_{1,2}^{(m, n-m)};$$

$$\beta_{1,2}^{(0, n)} = \int_{\varphi_1(F_{1,2})}^{\pi} g_{1,2}^{(n)} d\varphi; \\ \beta_{1,2}^{(m, n)} = -\frac{1}{m!} \frac{d^{m-1}}{dF^{m-1}} \left[g_{1,2}^{(n)}(\varphi_1) \frac{d\varphi_1}{dF} \right] \Big|_{F=F_{1,2}}; \quad m > 1 \quad (7)$$

и соответственно

$$f_{1,2}(F) = \sum_{n=0}^{\infty} f_{1,2}^{(n)} (F - F_{1,2})^n; \quad q_{1,2}(F) = \sum_{n=0}^{\infty} q_{1,2}^{(n)} (F - F_{1,2})^n, \quad (8)$$

где коэффициенты $f_{1,2}^{(n)}$, $q_{1,2}^{(n)}$ выражаются через коэффициенты $c_{1,2}^{(n)}$ следующими соотношениями:

$$f_{1,2}^{(0)} = f(F = F_{1,2}) = \left[(F'_0)^2 - 2 \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{n+1} c_{1,2}^{(n)} (-F_{1,2})^n \right]^{1/2};$$

$$f_{1,2}^{(1)} = \frac{c_{1,2}^{(0)}}{f_{1,2}^{(0)}}; \quad (9)$$

$$f_{1,2}^{(n)} = \frac{1}{n f_{1,2}^{(0)}} \left[c_{1,2}^{(n-1)} - \frac{1}{f_{1,2}^{(0)}} \sum_{m=1}^{n-1} \frac{3m-n}{n-m} f_{1,2}^{(m)} c_{1,2}^{(n-m-1)} \right], \quad n \geq 2$$

$$q_{1,2}^{(0)} = q(F = F_{1,2}) = -\frac{1}{f_{1,2}^{(0)}} \sum_{m=1}^{\infty} \frac{\zeta_{m-1}}{m} (-F_{1,2})^m; \quad (10)$$

$$q_{1,2}^{(n)} = \frac{1}{f_{1,2}^{(0)}} \frac{\zeta_{n-1}}{n}; \quad n \geq 1; \quad \zeta_0 = 1; \quad \zeta_m = -\frac{1}{f_{1,2}^{(0)}} \sum_{k=1}^m \zeta_{m-k} f_{1,2}^{(k)}; \quad m \geq 1.$$

Точки F_1, F_2 целесообразно выбирать в центре областей задания левой и правой ветвей функции, т. е. $F_1 \sim 0,5, F_2 \sim 2$. В этом случае областью применимости разложений (6), (8) будет $0 \leq F < 3$, однако для определения коэффициентов $c_{1,2}^{(0)} = G(F_{1,2}), f_{1,2}^{(0)} = f(F_{1,2}), q_{1,2}^{(0)} = q(F_{1,2})$ необходимо проведение численного счета на ЭВМ и суммирование большого количества членов ряда либо использование результатов работ [5, 6].

Не прибегая к дополнительным расчетам, решение с любой степенью точности можно построить в области $0 \leq F < 2$, выбрав для левой ветви $F_1 = 0$ (тогда $c_{1,2}^{(0)} = 0, f_{1,2}^{(0)} = F_0; q_{1,2}^{(0)} = 0$), а разложение в ряд правой ветви провести вблизи точки F^* , для которой значения $G(F^*), f(F^*), q(F^*)$ можно вычислить приближенно по формулам (6)–(10) при $F_1 = 0$. Ряды Тейлора по параметру F вблизи точки F^* , как было указано ранее, не существуют, однако поскольку функция $\varphi_1(F)$ имеет, как легко убедиться, в данной точке устранимую особенность типа $\sqrt{F - F^*}$, можно построить разложения функций $\varphi_1(F), G(F), f(F), q(F)$ вблизи точки F^* в ряд Тейлора по параметру $(F - F^*)^{1/2}$. Коэффициенты $s^{(n)}$ ряда

$$G_2(F) = \sum_{n=0}^{\infty} s^{(n)} (F - F^*)^{n/2} \quad (11)$$

выражаются тогда соотношениями

$$s^{(n)} = \frac{1}{\pi} \sum_{k=0}^{\infty} \sum_m^n C_{\frac{1}{2}(n-m+2k)}^k \times \alpha_{m, \frac{1}{2}(n-m+2k)};$$

где $m = n; n - 2; n - 4; \dots; C_m^n$ — число сочетаний;

$$\alpha_{0n} = \int_0^{\pi} g_2^{(n)}(\varphi) d\varphi;$$

$$\alpha_{mn} = -\frac{1}{m!} \frac{d^{m-1}}{d(\sqrt{F - F^*})^{m-1}} \left[g_2^{(n)}(\varphi_1) \frac{d\varphi_1}{d(\sqrt{F - F^*})} \right] \Big|_{F=F^*}, \quad m \geq 1; \quad (12)$$

Соответственно для коэффициентов $f^{(n)}$, $q^{(n)}$ разложений

$$f_2(F) = \sum_{n=0}^{\infty} f^{(n)} (F - F^*)^{\frac{n}{2}}; \quad q_2(F) = \sum_{n=0}^{\infty} q^{(n)} (F - F^*)^{\frac{n}{2}}; \\ 0 < F - F^* < 1 \quad (13)$$

справедливы соотношения

$$f^{(0)} = f(F^*); \quad f^{(1)} = 0; \quad f^{(2)} = \frac{s^{(0)}}{f^{(0)}}; \\ f^{(n)} = \frac{2}{nf^{(0)}} \left[s^{(n-2)} - \frac{1}{f^{(0)}} \sum_{m=1}^{n-2} \frac{3m-n}{n-m} f^{(m)} s^{(n-m-2)} \right], \quad n \geq 3, \quad (14)$$

$$q^{(0)} = q^*; \quad q^{(1)} = 0; \quad q^{(2)} = \frac{1}{f^{(0)}};$$

$$q^{(n)} = -\frac{1}{nf^{(0)}} \sum_{k=1}^{n-2} (n-k) q^{(n-k)} f^{(k)}, \quad n \geq 3. \quad (15)$$

Используя предложенную методику, можно с высокой точностью аналитически рассчитать распределение амплитуды сигнала в пространстве взаимодействия в широкой области изменений параметра группирования в нелинейном режиме с учетом такого существенно нелинейного эффекта, как оседание электронов потока на замедляющую систему. Обобщение результатов для приборов типа ЛОВМ, учет малых потерь энергии в замедляющей системе и малого изменения кинетической энергии электронов не представляет трудностей.

ЛИТЕРАТУРА

1. J. Feinstein, G. Kino. Proc. IRE. 45, № 10 (1957).
2. Г. Г. Моносов, «Радиотехника и электроника», 7, № 7, (1962).
3. J. M. Oserchuk. Frequency, 5, № 3, (1967).
4. Л. А. Поспелов, А. Я. Усиков. УФЖ, 15, № 5, (1970).
5. Д. И. Трубецков, Ю. П. Шараевский. «Радиотехника и электроника», 15, № 11, (1970).
6. Л. А. Поспелов. «Электронная техника», серия 1. Электроника СВЧ, № 1, (1972).