

УДК 537.533

ГЕОМЕТРИЗОВАННАЯ ТЕОРИЯ ПОТЕНЦИАЛЬНЫХ РЕЛЯТИВИСТСКИХ ЭЛЕКТРОННЫХ ПУЧКОВ

© 2022 г. В. А. Сыровой*

*ВЭИ – филиал ФГУП “РФЯЦ – ВНИИТФ им. академ. Е.И. Забабахина”,
ул. Красноказарменная, 12, Москва, 111250 Российская Федерация*

*E-mail: red@cplire.ru

Поступила в редакцию 15.03.2021 г.

После доработки 15.03.2021 г.

Принята к публикации 26.03.2021 г.

В системе координат, связанной с заранее неизвестными трубками тока, построена геометризованная модель трехмерных потенциальных релятивистских электронных пучков во внешнем магнитном поле при использовании в качестве продольной координаты действия (потенциала обобщенного импульса). Для двумерных течений проведена декомпозиция уравнений пучка, позволяющая синтезировать непараксиальные потоки с заданными формой катода и распределением плотности тока эмиссии или электрического поля.

DOI: 10.31857/S0033849422060195

ВВЕДЕНИЕ

Геометризованная теория, основанная на введении заранее неизвестной неортогональной системы координат x^i ($i = 1, 2, 3$), связанной с траекториями или трубками тока, в наиболее полном виде изложена в монографиях [1, 2]. Там же приведено минимальное количество сведений из тензорного анализа и дифференциальной геометрии координатных поверхностей, необходимое для понимания и использования результатов этого подхода.

При синтезе непараксиальных потоков на базовой траектории или трубке тока роль продольной координаты играет [1, 2] длина дуги l соответствующей кривой или любая функция l . По этой причине удобно говорить о l -представлении или l -варианте теории. В работе [3] при тестировании двумерных геометризованных моделей на полном наборе точных решений уравнений пучка с аддитивным и мультипликативным разделением переменных обнаружено, что точность приближенного решения может возрасти, если в качестве продольной координаты x^1 использовать потенциал электрического поля φ : $x^1 = \varphi$. При этом подходе делается еще один шаг от физической постановки к полной геометризации задачи, сводящейся к нахождению системы координат (ее метрического тензора g_{ik}), а модель естественно назвать φ -вариантом теории [4–6].

Релятивистские потоки с потенциальным вектором \vec{P} обобщенного импульса $\vec{P} = \nabla W$ позволяют сформулировать еще один вариант модели с потенциалом W (действием) в качестве продольной координаты (W -представление).

Зависимость точности приближенного решения от способа измерения продольной координаты известна, помимо [3], в теории антипараксиальных разложений [1, 2] (понятие оптимального параметра, логарифм радиуса в классических решениях И. Лэнгмюра для цилиндрического и сферического диодов). Кроме того, в работе [3] обнаружено существенное влияние на точность решения способа отсчета поперечной координаты.

Построение W -варианта геометризованной теории, связанной, как и предыдущие модели [1, 2, 4–6], с действительными характеристиками [7] системы дифференциальных уравнений интенсивного электронного пучка в частных производных, которое является целью работы, поставляет новый материал, относящийся к формулировке наиболее эффективных приближенных моделей синтеза плотных непараксиальных потоков, обладающих не меньшими возможностями [8–10], чем численные модели.

Частным случаем потенциального течения является электронный пучок с катодом, экранированным от магнитного поля.

1. УРАВНЕНИЯ ПОТЕНЦИАЛЬНОГО РЕЛЯТИВИСТСКОГО ПОТОКА

Трехмерные течения. Стационарный потенциальный моноэнергетический пучок в произвольной системе координат x^i с метрическим тензором g_{ik} описывается уравнениями движения и уравнениями Максвелла для самосогласованного электромагнитного поля. В релятивистской нормировке [1, 2], исключающей из уравнений все физические константы используемой системы единиц, имеем

$$\begin{aligned} P_i &= p_i + A_i = W_{,i}, \quad p_i = (1 + \tilde{\varphi})v_i; \\ \varphi(2 + \tilde{\varphi}) &= g_{ik}p^i p^k; \quad \sqrt{g}H^1 = A_{3,2} - A_{2,3}, \\ \sqrt{g}H^2 &= A_{1,3} - A_{3,1}, \quad \sqrt{g}H^3 = A_{2,1} - A_{1,2}; \\ H_{3,2} - H_{2,3} &= \sqrt{g}\tilde{\rho}v^1, \quad H_{1,3} - H_{3,1} = \sqrt{g}\tilde{\rho}v^2, \\ H_{2,1} - H_{1,2} &= \sqrt{g}\tilde{\rho}v^3; \quad (\sqrt{g}g^{ik}\varphi_{,i})_{,k} = \sqrt{g}\tilde{\rho}; \\ H_i &= g_{ik}H^k, \quad H^i = g^{ik}H_k; \quad g = \det g_{ik}. \end{aligned} \quad (1)$$

Замыкается система (1) тремя тождествами Ляме, содержащими вторые производные по продольной координате от элементов g_{22}, g_{33}, g_{23} метрического тензора, которые выражают факт эвклидовости пространства и приведены в [4].

Помимо уравнений (1) полезны следующие из них уравнение сохранения тока, уравнения для $\text{div}\vec{H}$ и $\text{rot}\vec{P}$:

$$\begin{aligned} (\sqrt{g}\rho v^i)_{,i} &= 0, \quad (\sqrt{g}H^i)_{,i} = 0; \\ P_{3,2} - P_{2,3} &= 0, \quad P_{1,3} - P_{3,1} = 0, \quad P_{2,1} - P_{1,2} = 0. \end{aligned} \quad (2)$$

В формулах (1), (2) использованы следующие обозначения: \vec{p} – импульс частицы; φ, ρ – скалярный потенциал электрического поля и плотность пространственного заряда; \vec{H}, \vec{A} – напряженность магнитного поля и векторный потенциал; g^{ik} – контравариантный метрический тензор; тильдой отмечены члены, исчезающие в нерелятивистском пределе; индекс после запятой означает частную производную по соответствующей координате:

$$\varphi_{,i} \equiv \partial\varphi/\partial x^i, \quad H_{1,3} \equiv \partial H_1/\partial x^3. \quad (3)$$

Не ограничивая общности, доопределим векторный потенциал \vec{A} условием

$$A_i \equiv 0. \quad (4)$$

Диагональные элементы метрического тензора g_{11}, g_{22}, g_{33} удобно определить через функции h_k , становящиеся в случае ортогональной системы коэффициентами Ляме:

$$g_{11} = h_1^2, \quad g_{22} = h_2^2, \quad g_{33} = h_3^2. \quad (5)$$

Геометризованные уравнения пучка для потенциальных потоков при наличии магнитного поля возможны только в варианте с трубками тока $x^2 = \text{const}$, так как координатные линии $x^1 = W$ не совпадают с траекториями:

$$\begin{aligned} v^2 &\equiv 0, \quad p^1 = (1 + \tilde{\varphi})v^1, \quad p^2 = 0, \\ p^3 &= (1 + \tilde{\varphi})v^3. \end{aligned} \quad (6)$$

Введем косоугольные проекции L, M, N вектора \vec{H} и u, w вектора скорости \vec{v} на касательные к координатным осям

$$\begin{aligned} L &= h_1 H^1, \quad M = h_2 H^2, \quad N = h_3 H^3, \\ u &= h_1 v^1, \quad w = h_3 v^3. \end{aligned} \quad (7)$$

Детерминант метрического тензора определен выражением

$$\begin{aligned} g &= h_1^2 h_2^2 h_3^2 (\sin^2 \theta_{23} - \cos^2 \theta_{12} - \cos^2 \theta_{13} + \\ &+ 2 \cos \theta_{12} \cos \theta_{13} \cos \theta_{23}) = h_1^2 h_2^2 h_3^2 \delta^2, \\ \cos \theta_{ab} &= g_{ab}/(h_a h_b), \end{aligned} \quad (8)$$

где θ_{ab} – угол между осями x^a и x^b .

2. СТРУКТУРА РЕШЕНИЯ

Эмиссия в ρ -режиме. В l -варианте теории [1, 2] при эмиссии в ρ -режиме структура метрики и параметров потока определена рядами по $l^{1/3}$ с главными членами вида

$$\begin{aligned} g_{11}, g_{22}, g_{33}, g_{23} &\sim l^0; \quad g_{12}, g_{13} \sim l^{1/3}; \\ \varphi, \varphi_{,2}, \varphi_{,3} &\sim l^{4/3}, \quad \rho \sim l^{-2/3}, \\ u &\sim l^{2/3}, \quad w \sim l, \quad W \sim l^{5/3}. \end{aligned} \quad (9)$$

При переходе от x^1 к новой продольной координате $\bar{x}^1 = W(x^i)$ прежние координаты выражаются через новые при помощи соотношений

$$\begin{aligned} x^1 &= f(W, x^2, x^3), \quad x^2 = \bar{x}^2, \quad x^3 = \bar{x}^3; \\ dx^1 &= f_{,W}dW + f_{,2}dx^2 + f_{,3}dx^3. \end{aligned} \quad (10)$$

Квадрат расстояния $(ds)^2$ между двумя бесконечно близкими точками определяет элементы метрического тензора \bar{g}_{ik} в новой системе. Продифференцировав первое выражение (10) по x^1, x^2, x^3 , найдем значения производных в дифференциале dx^1 :

$$\begin{aligned} 1 &= f_{,W}W_{,1}, \quad 0 = f_{,W}W_{,2} + f_{,2}, \quad 0 = f_{,W}W_{,3} + f_{,3}; \\ f_{,W} &= \frac{1}{W_{,1}}, \quad f_{,2} = -\frac{W_{,2}}{W_{,1}}, \quad f_{,3} = -\frac{W_{,3}}{W_{,1}}. \end{aligned} \quad (11)$$

В результате метрика в системе \bar{x}^i определяется выражениями

$$\begin{aligned} (ds)^2 &= g_{ik} dx^i dx^k = \bar{g}_{ik} d\bar{x}^i d\bar{x}^k, \\ \bar{g}_{11} &= \frac{g_{11}}{W_{,1}^2}, \quad \bar{g}_{22} = g_{11} \frac{W_{,2}^2}{W_{,1}^2} - 2g_{12} \frac{W_{,2}}{W_{,1}} + g_{22}, \\ \bar{g}_{33} &= g_{11} \frac{W_{,3}^2}{W_{,1}^2} - 2g_{13} \frac{W_{,3}}{W_{,1}} + g_{33}, \\ \bar{g}_{23} &= g_{11} \frac{W_{,2}W_{,3}}{W_{,1}^2} - g_{12} \frac{W_{,3}}{W_{,1}} - g_{13} \frac{W_{,2}}{W_{,1}} + g_{23}, \\ \bar{g}_{12} &= -g_{11} \frac{W_{,2}}{W_{,1}^2} + g_{12} \frac{1}{W_{,1}}, \\ \bar{g}_{13} &= -g_{11} \frac{W_{,3}}{W_{,1}^2} + g_{13} \frac{1}{W_{,1}}. \end{aligned} \quad (12)$$

Учитывая формулы (9), убеждаемся, что параметром антипараксиальных разложений вблизи катода будет $W^{1/5}$, а главные члены, соответствующие (9), имеют вид (черту опускаем)

$$\begin{aligned} h_1 &\sim W^{-2/5}, \quad h_2 \sim W^0, \quad h_3 \sim W^0, \quad g_{23} \sim W^0, \\ g_{12} &\sim W^{-1/5}, \quad g_{13} \sim W^{-1/5}; \quad u \sim W^{2/5}, \\ w &\sim W^{3/5}, \quad \rho \sim W^{-2/5}, \quad \varphi \sim W^{4/5}. \end{aligned} \quad (13)$$

Таким образом, при переходе к $x^1 = W$ метрика получилась сингулярной, причем в отличие от φ -варианта теории [4–6] в бесконечность на катоде обращается не только g_{11} , но и недиагональные элементы g_{12} , g_{13} .

Асимптотики (13) не противоречат известному факту старта частиц с нулевой начальной скоростью по нормали к эквипотенциальному катоду $x^1 = W = 0$ (далее $-W \equiv x$):

$$\cos \theta_{12} = \frac{g_{12}}{h_1 h_2} \sim x^{1/5}, \quad \cos \theta_{13} = \frac{g_{13}}{h_1 h_3} \sim x^{1/5}. \quad (14)$$

Для полной и гауссовой кривизн катода справедливы выражения [1, 2]

$$\begin{aligned} T &= \kappa_1 + \kappa_2 = -\frac{1}{2h_1 G} (g_{33}g_{22,1} - 2g_{23}g_{23,1} + g_{22}g_{33,1}), \\ K &= \kappa_1 \kappa_2 = \frac{1}{4h_1^2 G} [g_{22,1}g_{33,1} - (g_{23,1})^2], \\ G &= g_{22}g_{33} - g_{23}^2, \end{aligned} \quad (15)$$

где κ_1 , κ_2 – главные кривизны поверхности. Из формул (15) видно, что они принимают конечные

значения, если разложения для функций h_2, h_3, g_{23} имеют вид

$$\begin{aligned} h_2 &= b_0 (1 + \bar{b}_3 x^{3/5} + \bar{b}_4 x^{4/5} + \dots), \\ h_3 &= c_0 (1 + \bar{c}_3 x^{3/5} + \bar{c}_4 x^{4/5} + \dots), \\ g_{23} &= d_0 (1 + \bar{d}_3 x^{3/5} + \bar{d}_4 x^{4/5} + \dots). \end{aligned} \quad (16)$$

В соответствии с (13) для прочих искомым функций справедливы разложения

$$\begin{aligned} h_1 &= x^{-2/5} a_0 (1 + \bar{a}_1 x^{1/5} + \bar{a}_2 x^{2/5} + \dots), \\ g_{12} &= x^{-1/5} f_0 (1 + \bar{f}_1 x^{1/5} + \bar{f}_2 x^{2/5} + \dots), \\ u &= x^{2/5} U_2 (1 + \bar{U}_3 x^{1/5} + \bar{U}_4 x^{2/5} + \dots), \\ w &= x^{3/5} U_2 (\bar{W}_3 + \bar{W}_4 x^{1/5} + \bar{W}_5 x^{2/5} + \dots), \\ \varphi &= x^{4/5} \varphi_4 (1 + \bar{\varphi}_5 x^{1/5} + \bar{\varphi}_6 x^{2/5} + \dots), \\ \rho &= x^{-2/5} \rho_0 (1 + \bar{\rho}_1 x^{1/5} + \bar{\rho}_2 x^{2/5} + \dots), \\ L &= L_0 + L_1 x^{1/5} + L_2 x^{2/5} + \dots, \\ \delta &= \delta_0 (1 + \bar{\delta}_2 x^{2/5} + \bar{\delta}_3 x^{3/5} + \dots). \end{aligned} \quad (17)$$

Элемент g_{13} имеет разложение, подобное разложению для g_{12} ; компоненты M, N магнитного поля представимы рядами, однотипными с рядом для L с коэффициентами M_k, N_k .

Эмиссия в T-режиме. При эмиссии, ограниченной температурой, ряды идут по полужелым степеням l с главными членами, описываемыми формулами:

$$\begin{aligned} g_{11}, g_{22}, g_{33}, g_{23} &\sim l^0; \quad g_{12}, g_{13} \sim l^{1/2}; \quad \varphi, \varphi_2, \varphi_3 \sim l, \\ \rho &\sim l^{-1/2}, \quad u \sim l^{1/2}, \quad w \sim l, \quad W \sim l^{3/2}. \end{aligned} \quad (18)$$

Параметром разложений при переходе к $x \equiv W$ будет $x^{1/3}$ при следующих асимптотиках искомым функций:

$$\begin{aligned} h_1 &= x^{-1/3} a_0 (1 + \bar{a}_1 x^{1/3} + \bar{a}_2 x^{2/3} + \dots), \\ h_2 &= b_0 (1 + \bar{b}_2 x^{2/3} + \bar{b}_3 x^{3/3} + \dots), \\ h_3 &= c_0 (1 + \bar{c}_2 x^{2/3} + \bar{c}_3 x^{3/3} + \dots), \\ g_{23} &= d_0 (1 + \bar{d}_2 x^{2/3} + \bar{d}_3 x^{3/3} + \dots), \\ g_{12} &= f_0 (1 + \bar{f}_1 x^{1/3} + \bar{f}_2 x^{2/3} + \dots), \\ u &= x^{1/3} U_1 (1 + \bar{U}_2 x^{1/3} + \bar{U}_3 x^{2/3} + \dots), \\ w &= x^{2/3} U_1 (\bar{W}_2 + \bar{W}_3 x^{1/3} + \bar{W}_4 x^{2/3} + \dots), \\ \varphi &= x^{2/3} \varphi_2 (1 + \bar{\varphi}_3 x^{1/3} + \bar{\varphi}_4 x^{2/3} + \dots), \\ \rho &= x^{-1/3} \rho_0 (1 + \bar{\rho}_1 x^{1/3} + \bar{\rho}_2 x^{2/3} + \dots), \\ L &= L_0 + L_1 x^{1/3} + L_2 x^{2/3} + \dots, \\ \delta &= \delta_0 (1 + \bar{\delta}_2 x^{2/3} + \bar{\delta}_3 x^{3/3} + \dots). \end{aligned} \quad (19)$$

3. УРАВНЕНИЯ *W*-ВАРИАНТА ГЕОМЕТРИЗОВАННОЙ ТЕОРИИ

Трехмерные потоки в магнитном поле. Переход к $x^1 \equiv W$ не меняет числа уравнений и искомым функций: четырнадцать уравнений в (1) при пятинадцати подлежащих определению функциях, шесть из которых – элементы g_{ik} , позволяют использовать систему x^i с нулевым элементом g_{13} :

$$g_{13} \equiv 0. \tag{20}$$

Выбор (20) при симметричных направлениях x^2 , x^3 объясняется тем, что при переходе к двумерным потокам (осесимметричным и плоским) циклическая координата x^3 ортогональна осям x^1 , x^2 в плоскости течения (меридиональной в первом случае):

$$g_{13} = g_{23} = 0. \tag{21}$$

Для элементов контравариантного метрического тензора g^{ik} и детерминанта g_{ik} получаем

$$\begin{aligned} g &= h_1^2 h_2^2 h_3^2 \delta^2, \quad \delta^2 = 1 - \cos^2 \theta_{12} - \cos^2 \theta_{23}, \\ g^{11} &= \frac{1 \sin^2 \theta_{23}}{h_1^2 \delta^2}, \quad g^{22} = \frac{1}{h_2^2 \delta^2}, \\ g^{33} &= \frac{1 \sin^2 \theta_{12}}{h_3^2 \delta^2}, \quad g^{12} = -\frac{1 \cos \theta_{12}}{h_1 h_2 \delta^2}, \\ g^{13} &= 0, \quad g^{23} = -\frac{1 \cos \theta_{23}}{h_2 h_3 \delta^2}. \end{aligned} \tag{22}$$

Уравнения (1) принимают вид

$$\begin{aligned} P_1 &= p_1 = 1, \quad P_2 = p_2 + A_2 = 0, \quad P_3 = p_3 + A_3 = 0; \\ p_1 &= h_1 p_u, \quad p_2 = \frac{g_{12}}{h_1} p_u + \frac{g_{23}}{h_3} p_w, \quad p_3 = h_3 p_w; \\ p_u &= (1 + \tilde{\varphi}) u, \quad p_w = (1 + \tilde{\varphi}) w; \\ \varphi(2 + \tilde{\varphi}) &= p_u^2 + p_w^2; \quad h_2 h_3 \delta L = A_{3,2} - A_{2,3}, \\ h_1 h_3 \delta M &= -A_{3,1}, \quad h_1 h_2 \delta N = A_{2,1}; \\ H_1 &= h_1 (L + M \cos \theta_{12}), \\ H_2 &= h_2 (M + L \cos \theta_{12} + N \cos \theta_{23}), \\ H_3 &= h_3 (N + M \cos \theta_{23}); \\ H_{3,2} - H_{2,3} &= h_2 h_3 \delta \tilde{\rho} u, \quad H_{1,3} - H_{3,1} = 0, \\ H_{2,1} - H_{1,2} &= h_1 h_2 \delta \tilde{\rho} w; \\ &\left[\frac{1}{\delta} \left(\frac{h_2 h_3}{h_1} \sin^2 \theta_{23} \varphi_{,1} - h_3 \cos \theta_{12} \varphi_{,2} \right) \right]_{,1} + \\ &+ \left[\frac{1}{\delta} \left(-h_3 \cos \theta_{12} \varphi_{,1} + \frac{h_1 h_3}{h_2} \varphi_{,2} - h_1 \cos \theta_{23} \varphi_{,3} \right) \right]_{,2} + \\ &+ \left[\frac{1}{\delta} \left(-h_1 \cos \theta_{23} \varphi_{,2} + \frac{h_1 h_2}{h_3} \sin^2 \theta_{12} \varphi_{,3} \right) \right]_{,3} = h_1 h_2 h_3 \delta \rho, \end{aligned} \tag{23}$$

где p_u, p_w – косоугольные проекции импульса на оси x^1, x^3 .

Вместо двух первых уравнений (2) имеем

$$\begin{aligned} (h_2 h_3 \delta \rho u)_{,1} + (h_1 h_2 \delta \rho w)_{,3} &= 0, \\ (h_2 h_3 \delta L)_{,1} + (h_1 h_3 \delta M)_{,2} + (h_1 h_2 \delta N)_{,3} &= 0. \end{aligned} \tag{24}$$

Уравнения для $\text{rot } \vec{P}$ из (2) запишутся следующим образом:

$$\begin{aligned} (h_3 p_w)_{,2} - \left(\frac{g_{12}}{h_1} p_u + \frac{g_{23}}{h_3} p_w \right)_{,3} + h_2 h_3 \delta L &= 0, \\ (h_3 p_w)_{,1} - h_1 h_3 \delta M &= 0, \\ \left(\frac{g_{12}}{h_1} p_u + \frac{g_{23}}{h_3} p_w \right)_{,1} + h_1 h_2 \delta N &= 0. \end{aligned} \tag{25}$$

Трехмерные электростатические потоки. При отсутствии магнитного поля ось x^1 совпадает с траекторией и формулы (22) принимают вид

$$\begin{aligned} g_{12} &\equiv 0, \quad \delta = \sin \theta_{23}, \quad g^{11} = \frac{1}{h_1^2}, \\ g^{22} &= \frac{1}{h_2^2 \sin^2 \theta_{23}}, \quad g^{33} = \frac{1}{h_3^2 \sin^2 \theta_{23}}, \\ g^{23} &= -\frac{1 \cos \theta_{23}}{h_2 h_3 \sin^2 \theta_{23}}, \quad g^{12} = g^{13} = 0, \end{aligned} \tag{26}$$

а вместо уравнений (23), (24) имеем

$$\begin{aligned} h_1 u &= 1, \quad w = 0, \quad 2\varphi = u^2, \\ \left(\frac{h_2 h_3}{h_1} \sin \theta_{23} \varphi_{,1} \right)_{,1} + \left(\frac{h_1 h_3}{h_2 \sin \theta_{23}} \varphi_{,2} - h_1 \text{ctg} \theta_{23} \varphi_{,3} \right)_{,2} + \\ &+ \left(-h_1 \text{ctg} \theta_{23} \varphi_{,2} + \frac{h_1 h_2}{h_3} \sin \theta_{23} \varphi_{,3} \right)_{,3} = \\ &= h_1 h_2 h_3 \sin \theta_{23} \rho, \\ (h_2 h_3 \sin \theta_{23} \rho u)_{,1} &= 0. \end{aligned} \tag{27}$$

Дополняющие их условия евклидовости пространства определены соотношениями

$$\begin{aligned} &2(g_{22,11} + g_{11,22}) - g^{11} (g_{11,2})^2 - \\ &- g_{22,1} (g^{22} g_{22,1} + 2g^{23} g_{23,1}) - g^{33} (g_{23,1})^2 - \\ &+ g^{11} g_{11,1} g_{22,1} - g_{22,2} (g^{22} g_{11,2} + g^{23} g_{11,3}) - \\ &- (2g_{23,2} - g_{22,3}) (g^{23} g_{11,2} + g^{33} g_{11,3}) = 0, \\ &2(g_{33,11} + g_{11,33}) - g^{11} (g_{11,3})^2 - \\ &- g_{33,1} (g^{33} g_{33,1} + 2g^{23} g_{23,1}) - g^{22} (g_{23,1})^2 - \\ &- g^{11} g_{11,1} g_{33,1} - g_{33,3} (g^{33} g_{11,3} + g^{23} g_{11,2}) - \\ &- (2g_{23,3} - g_{33,2}) (g^{23} g_{11,3} + g^{22} g_{11,2}) = 0, \\ &2(g_{23,11} + g_{11,23}) - g^{11} g_{11,2} g_{11,3} - \\ &- g_{22,1} (g^{22} g_{23,1} + g^{23} g_{33,1}) - \\ &- g_{23,1} (g^{23} g_{23,1} + g^{33} g_{33,1}) - g^{11} g_{11,1} g_{23,1} - \\ &- g_{11,2} (g^{22} g_{22,3} + g^{23} g_{33,2}) - \\ &- g_{11,3} (g^{23} g_{22,3} + g^{33} g_{33,2}) = 0. \end{aligned} \tag{28}$$

Двумерные потоки в магнитном поле. Наличие циклической координаты (азимута в осесимметричном случае и декартовой координаты для плоских течений) приводит к ортогональности осей x^1 , x^2 и x^3 :

$$g_{13} = g_{23} = 0, \quad \delta = \sin \theta_{12}, \quad g^{11} = \frac{1}{h_1^2 \sin^2 \theta_{12}},$$

$$g^{22} = \frac{1}{h_2^2 \sin^2 \theta_{12}}, \quad g^{33} = \frac{1}{h_3^2}, \quad (29)$$

$$g^{12} = -\frac{\cos \theta_{12}}{h_1 h_2 \sin^2 \theta_{12}}, \quad g^{13} = g^{23} = 0.$$

Двумерный пучок описывается уравнениями

$$h_1 p_u = 1, \quad \varphi(2 + \tilde{\varphi}) = p_u^2 + p_w^2,$$

$$h_2 h_3 \sin \theta_{12} L = A_{3,2}, \quad h_1 h_3 \sin \theta_{12} M = -A_{3,1},$$

$$h_1 h_2 \sin \theta_{12} N = A_{2,1}; \quad H_1 = h_1 (L + M \cos \theta_{12}),$$

$$H_2 = h_2 (M + L \cos \theta_{12}), \quad H_3 = h_3 N;$$

$$H_{3,2} = h_2 h_3 \sin \theta_{12} \tilde{\rho} u, \quad H_{3,1} = 0, \quad (30)$$

$$H_{2,1} - H_{1,2} = h_1 h_2 \sin \theta_{12} \tilde{\rho} w;$$

$$\left[\frac{1}{\sin \theta_{12}} \left(\frac{h_2 h_3}{h_1} \varphi_{,1} - h_3 \cos \theta_{12} \varphi_{,2} \right) \right]_{,1} +$$

$$+ \left[\frac{1}{\sin \theta_{12}} \left(-h_3 \cos \theta_{12} \varphi_{,1} + \frac{h_1 h_3}{h_2} \varphi_{,2} \right) \right]_{,2} =$$

$$= h_1 h_2 h_3 \sin \theta_{12} \rho.$$

Уравнения (24) принимают вид

$$h_2 h_3 \sin \theta_{12} \rho u = (h_2 h_3)_0 J,$$

$$(h_2 h_3 \sin \theta_{12} L)_{,1} + (h_1 h_3 \sin \theta_{12} M)_{,2} = 0, \quad (31)$$

где J – плотность тока эмиссии; индекс нуль относит величины к катоду.

Уравнения (25) для $\text{got } \bar{P}$ определены соотношениями

$$(h_3 p_w)_{,2} + h_2 h_3 \sin \theta_{12} L = 0,$$

$$(h_3 p_w)_{,1} - h_1 h_3 \sin \theta_{12} M = 0, \quad (32)$$

$$\left[(1 + \tilde{\varphi}) \frac{g_{12}}{h_1^2} \right]_{,1} + h_1 h_2 \sin \theta_{12} N = 0.$$

Условия евклидовости пространства для двумерных течений состоят из двух уравнений:

$$2(g_{22,11} + g_{11,22}) + g^{11} (g_{11,2})^2 - g^{22} (g_{22,1})^2 -$$

$$- g^{11} g_{11,1} g_{22,1} - g^{22} g_{11,2} g_{22,2} = 0, \quad (33)$$

$$2g_{33,1} - g^{33} (g_{33,1})^2 - g^{11} g_{11,1} g_{33,1} + g^{22} g_{11,2} g_{33,2} = 0.$$

Элемент g_{33} метрического тензора для осесимметричных течений известен: $g_{33} = R^2 = y^2 + z^2$, для плоских потоков $h_3 = 1$.

Двумерные электростатические потоки. Течения этого вида могут быть описаны в ортогональной системе координат:

$$h_1 u = 1, \quad 2\varphi = u^2,$$

$$\left(\frac{h_2 h_3}{h_1} \varphi_{,1} \right)_{,1} + \left(\frac{h_1 h_3}{h_2} \varphi_{,2} \right)_{,2} = h_1 h_2 h_3 \rho,$$

$$h_2 h_3 \rho u = (h_2 h_3)_0 J. \quad (34)$$

Уравнения (34) дополняются соотношениями (33).

Формулы, в общем случае связывающие криволинейные и декартовы координаты, необходимые после построения решения в системе x^i , приведены в работе [4].

4. РЕШЕНИЕ В ОКРЕСТНОСТИ СТАРТОВОЙ ПОВЕРХНОСТИ ДЛЯ ТРЕХМЕРНЫХ ПОТОКОВ

Построение без потери общности локального решения уравнений пучка на основе выявленных выше асимптотик элементов g_{ik} и параметров потока доказывает непротиворечивость предлагаемой модели, дает описание зоны вблизи сингулярной стартовой поверхности и позволяет установить возможные произвольные элементы, обращение которых в нуль способствует упрощению результатов.

Эмиссия в ρ -режиме. Начнем рассмотрение с уравнения Пуассона и интеграла энергии в (23), а также уравнения сохранения тока из (24). Первый член в первой квадратной скобке в уравнении Пуассона имеет порядок $x^{-4/5}$, в то время как все остальные слагаемые в левой части – порядок x^0 и, таким образом, не участвуют в балансах вплоть до этого порядка. Приравнявая слагаемые порядка $x^{-4/5}$, используя интеграл энергии и определение плотности тока эмиссии, найдем выражения для первых коэффициентов разложений (17)

$$\rho_0 = \frac{2 \sin^2 \theta_{23}}{25 a_0^2 \delta_0^2} U_2^2, \quad 2\varphi_4 = U_2^2, \quad (35)$$

$$J = \rho_0 U_2; \quad U_2 = \left(\frac{25 a_0^2 \delta_0^2}{2 \sin^2 \theta_{23}} J \right)^{1/3}.$$

Следующая тройка соотношений позволяет выразить коэффициенты $\bar{U}_3, \bar{\varphi}_5, \bar{\rho}_1$ через \bar{a}_1 :

$$\bar{\rho}_1 + \bar{U}_3 = 0, \quad \bar{\varphi}_5 = 2\bar{U}_3, \quad \bar{\rho}_1 + \bar{a}_1 = \frac{5}{2} \left(\bar{\varphi}_5 - \frac{4}{5} \bar{a}_1 \right); \quad (36)$$

$$\bar{U}_3 = \frac{1}{2} \bar{a}_1, \quad \bar{\varphi}_5 = \bar{a}_1, \quad \bar{\rho}_1 = -\frac{1}{2} \bar{a}_1.$$

Уравнение для p_1 из (23) приводит к тому, что все функции в (36) обращаются в нуль

$$a_0 U_2 = 1, \quad \bar{a}_1 + \bar{U}_3 = 0, \quad (37)$$

$$\bar{a}_1 = \bar{U}_3 = \bar{\varphi}_5 = \bar{\rho}_1 = 0.$$

Рассмотрим первые коэффициенты разложения полной T и гауссовой K кривизны поверхности $x^1 = \text{const}$ из (15) в окрестности $x^1 = 0$:

$$\begin{aligned} T &= T_0 + T_1 x^{1/5} + \dots, \quad K = K_0 + \dots; \\ a_0 T_0 &= -\frac{3}{5} \frac{1}{\sin^2 \theta_{23}} (\bar{b}_3 + \bar{c}_3 - \bar{d}_3 \cos^2 \theta_{23}), \\ a_0 T_1 &= -\frac{4}{5} \frac{1}{\sin^2 \theta_{23}} (\bar{b}_4 + \bar{c}_4 - \bar{d}_4 \cos^2 \theta_{23}), \\ a_0^2 K_0 &= \frac{9}{25} \frac{1}{\sin^2 \theta_{23}} \left(\bar{b}_3 \bar{c}_3 - \frac{1}{4} \bar{d}_3 \cos^2 \theta_{23} \right). \end{aligned} \quad (38)$$

Главные кривизны κ_1, κ_2 связаны с T, K двумя соотношениями, включающими три функции $\bar{b}_3, \bar{c}_3, \bar{d}_3$. Не теряя общности, последнюю из них можно принять равной нулю

$$\bar{d}_3 \equiv 0. \quad (39)$$

Кривизны κ_1, κ_2 при этом определены формулами

$$\begin{aligned} a_0 \kappa_{1,2} &= -\frac{3}{10} \frac{1}{\sin^2 \theta_{23}} \times \\ &\times \left[(\bar{b}_3 + \bar{c}_3) \pm \sqrt{\bar{b}_3^2 + 2\bar{b}_3 \bar{c}_3 (1 - 2\sin^2 \theta_{23}) + \bar{c}_3^2} \right]. \end{aligned} \quad (40)$$

Для функции δ из (8) получаем

$$\begin{aligned} \delta_0 &= \sin \theta_{23}, \quad \bar{\delta}_2 = -\frac{1}{2} \frac{1}{\sin^2 \theta_{23}} \left(\frac{f_0}{a_0 b_0} \right)^2, \\ \bar{\delta}_3 &= \frac{5}{3} a_0 T_0 \cos^2 \theta_{23} + 2\bar{\delta}_2, \\ \bar{\delta}_4 &= -\left(\frac{5}{4} a_0 T_1 + \bar{d}_4 \right) \cos^2 \theta_{23} + \\ &+ \left(2\bar{f}_2 + \bar{f}_1^2 - 2\bar{a}_2 \right) \bar{\delta}_2 - \frac{1}{2} \bar{\delta}_2^2. \end{aligned} \quad (41)$$

Функция U_2 принимает более простой вид

$$U_2 = \left(\frac{25}{2} J \right)^{1/5}. \quad (42)$$

Приравнивая в соотношениях из (23), (24) члены более высокого порядка малости, получаем системы уравнений для вычисления коэффициентов с возрастающими индексами. Уравнение Пуассона дает

$$\begin{aligned} \frac{9}{2} \bar{\varphi}_6 - 3(\bar{a}_2 + \bar{\delta}_2) &= \bar{\rho}_2 + \bar{a}_2 + \bar{\delta}_2, \\ 7\bar{\varphi}_7 - 4(\bar{a}_3 + \bar{\delta}_3 + \bar{b}_3 + \bar{c}_3) + 8 \frac{1}{\sin^2 \theta_{23}} (\bar{b}_3 + \bar{c}_3) &= \\ &= \bar{\rho}_3 + \bar{a}_3 + \bar{\delta}_3 + \bar{b}_3 + \bar{c}_3. \end{aligned} \quad (43)$$

Интеграл энергии порождает соотношения

$$\bar{\varphi}_6 = 2\bar{U}_4 + \bar{W}_3^2, \quad \bar{\varphi}_7 = 2\bar{U}_5 + 2\bar{W}_3 \bar{W}_4. \quad (44)$$

Уравнение сохранения тока приводит к следующим балансам:

$$\begin{aligned} \bar{\rho}_2 + \bar{U}_4 + \bar{\delta}_2 &= 0, \\ \bar{\rho}_3 + \bar{U}_5 + \bar{\delta}_3 + \bar{b}_3 + \bar{c}_3 &= 0. \end{aligned} \quad (45)$$

Второе уравнение для $\text{rot } \vec{P}$ из (25) связывает функции W_k и M_k :

$$\begin{aligned} -\frac{3}{5} \bar{W}_3 + \delta_0 \bar{M}_0 &= 0, \quad -\frac{4}{5} \bar{W}_4 + \delta_0 \bar{M}_1 = 0; \\ \bar{M}_0 &\equiv M_0 / U_2^2, \end{aligned} \quad (46)$$

в то время как третье уравнение служит для определения коэффициентов разложения элемента g_{12} :

$$\begin{aligned} \frac{3}{5} \left(\bar{W}_3 \cos \theta_{23} + \frac{f_0}{a_0 b_0} \right) + \delta_0 \bar{N}_0 &= 0, \\ \frac{4}{5} \left(\bar{W}_4 \cos \theta_{23} + \frac{f_0}{a_0 b_0} \bar{f}_1 \right) + \delta_0 \bar{N}_1 &= 0. \end{aligned} \quad (47)$$

Уравнение для $\text{div } \vec{H}$ позволяет выразить функции L_k через коэффициенты разложений компонент касательного к катоду магнитного поля с меньшими индексами

$$\begin{aligned} \frac{3}{5} b_0 c_0 \delta_0 L_3 + (a_0 c_0 \delta_0 M_0)_{,2} + (a_0 b_0 \delta_0 N_0)_{,3} &= 0, \\ \frac{4}{5} b_0 c_0 \delta_0 L_4 + (a_0 c_0 \delta_0 M_1)_{,2} + (a_0 b_0 \delta_0 N_1)_{,3} &= 0, \\ b_0 c_0 \delta_0 (L_5 + \bar{\delta}_2 L_3) + [a_0 c_0 \delta_0 (M_2 + M_0 (\bar{a}_2 + \bar{\delta}_2))]_{,2} + \\ &+ [a_0 b_0 \delta_0 (N_2 + N_0 (\bar{a}_2 + \bar{\delta}_2))]_{,3} = 0. \end{aligned} \quad (48)$$

Первое уравнение для $\text{rot } \vec{H}$ из (23) связывает компоненты M_0, N_0 на поверхности катода:

$$\begin{aligned} [c_0 (M_0 \cos \theta_{23} + N_0)]_{,2} - \\ - [b_0 (N_0 \cos \theta_{23} + M_0)]_{,3} &= b_0 c_0 \delta_0 \bar{J}, \end{aligned} \quad (49)$$

второе и третье уравнения образуют системы для определения коэффициентов M_k, N_k при известных L_k, f_k :

$$\begin{aligned} M_1 \cos \theta_{23} + N_1 &= 0, \quad M_2 \cos \theta_{23} + N_2 = 0, \\ (M_3 - \bar{b}_3 M_0) \cos \theta_{23} + N_3 + \bar{c}_3 N_0 &= 0; \\ N_1 \cos \theta_{23} + M_1 + \frac{f_0}{a_0 b_0} L_3 &= 0, \\ N_2 \cos \theta_{23} + M_2 + \frac{f_0}{a_0 b_0} (L_4 + \bar{f}_1 L_3) &= 0, \\ (N_3 - \bar{c}_3 N_0) \cos \theta_{23} + M_3 + \bar{b}_3 M_0 + \\ &+ \frac{f_0}{a_0 b_0} (L_5 - \bar{a}_2 L_3 + \bar{f}_1 L_4 + \bar{f}_2 L_3). \end{aligned} \quad (50)$$

Первое уравнение для $\text{rot}\vec{A}$ из (23) приводит к следующим равенствам:

$$L_0 = 0, \quad L_1 = L_2 = 0. \quad (51)$$

Обращение в нуль нормальной компоненты магнитного поля на катоде является условием реализации потенциального течения, на что впервые было указано в работе [11], где также отмечен факт старта частиц по нормали к эквипотенциальному катоду при нулевой начальной скорости.

Уравнение для p_1 в (23) связывает коэффициенты a_k, U_k :

$$a_0 U_2 = 1, \quad \bar{a}_2 + \bar{U}_4 = 0, \quad \bar{a}_3 + \bar{U}_5 = 0. \quad (52)$$

Компоненты векторного потенциала определены через скорость w на основании равенств $P_2 = P_3 = 0$

$$A_{20} = A_{21} = A_{22} = 0, \quad \frac{A_{23}}{U_2} + \frac{f_0}{a_0} + \frac{d_0}{c_0} \bar{W}_3 = 0; \quad (53)$$

$$A_{30} = A_{31} = A_{32} = 0, \quad \frac{A_{33}}{U_2} + c_0 \bar{W}_3 = 0.$$

Первое уравнение (48) может быть преобразовано следующим образом:

$$\frac{1}{a_0} L_3 = -\frac{5}{3} \left\{ \frac{1}{b_0} M_{0,2} + \frac{1}{c_0} N_{0,3} + \left[\frac{(\sin \theta_{23})_{,2}}{b_0 \sin \theta_{23}} - k_{21} - k_{22} \right] M_0 + \left[\frac{(\sin \theta_{23})_{,3}}{\sin \theta_{23}} - k_{31} - k_{32} \right] N_0 \right\}; \quad (54)$$

$$k_{21} = -\frac{a_{0,2}}{a_0 b_0}, \quad k_{22} = -\frac{c_{0,2}}{b_0 c_0}; \quad k_{31} = -\frac{a_{0,3}}{a_0 c_0},$$

$$k_{32} = -\frac{b_{0,3}}{b_0 c_0}.$$

Величины в формулах (54) имеют ясный геометрический или физический смысл: k_{21}, k_{22} и k_{31}, k_{32} — главные кривизны поверхностей $x^2 = \text{const}$ и $x^3 = \text{const}$ при $x^1 = 0$; $L_3/a_0, M_{0,2}/b_0, N_{0,3}/c_0$ — ортогональные проекции градиентов функций L, M, N на касательные к координатным осям при $x^1 = 0$; аналогичный смысл у агрегатов $(\sin \theta_{23})_{,2}/b_0, (\sin \theta_{23})_{,3}/c_0$.

Тождества Ляме служат для определения функций b_k, c_k, d_k , начиная с $k = 4$.

Разрешая последовательно уравнения (43)–(47) относительно искомых функций, имеем

$$\bar{W}_3 = \frac{5}{3} \sin \theta_{23} \bar{M}_0, \quad \bar{U}_4 = \frac{3}{14} \bar{\delta}_2 - \frac{9}{28} \bar{W}_3^2,$$

$$\bar{\Phi}_6 = \frac{3}{7} \bar{\delta}_2 + \frac{5}{14} \bar{W}_3^2, \quad \bar{\rho}_2 = -\frac{17}{14} \bar{\delta}_2 + \frac{9}{28} \bar{W}_3^2, \quad (55)$$

$$\bar{a}_2 = -\frac{3}{14} \bar{\delta}_2 + \frac{9}{28} \bar{W}_3^2, \quad \frac{f_0}{a_0 b_0} = -\frac{5}{3} \sin \theta_{23} \bar{H}_{n3},$$

$$\bar{\delta}_2 = -\frac{25}{18} \bar{H}_{n3}^2, \quad \bar{H}_{n3} = \bar{N}_0 + \bar{M}_0 \cos \theta_{23},$$

где H_{n3} — ортогональная проекция магнитного поля на касательную к оси x^3 .

Первая пара уравнений (50) относительно M_1, N_1 позволяет определить эти функции

$$M_1 = \frac{5}{3} \frac{1}{\sin \theta_{23}} L_3 \bar{H}_{n3}, \quad N_1 = -\frac{5}{3} \text{ctg} \theta_{23} L_3 \bar{H}_{n3}. \quad (56)$$

Следующая группа соотношений описывает параметры с возросшими на единицу индексами

$$\bar{W}_4 = \frac{25}{12} \bar{L}_3 \bar{H}_{n3}, \quad \bar{U}_5 = \frac{1}{3} a_0 T_0 - \frac{175}{72} \sin \theta_{23} \bar{L}_3 \bar{M}_0 \bar{H}_{n3},$$

$$\bar{\Phi}_7 = \frac{2}{3} a_0 T_0 + \frac{3}{5} \bar{W}_3 \bar{W}_4, \quad \bar{\rho}_3 = -\bar{U}_5 + \frac{5}{3} a_0 T_0, \quad (57)$$

$$\bar{a}_3 = -\bar{U}_5, \quad \bar{f}_1 = 0, \quad \bar{\delta}_3 = -\frac{5}{3} a_0 T_0 \cos^2 \theta_{23}.$$

Эмиссия в T-режиме. Главные члены, описывающие потенциал, скорость и действие вблизи катода при эмиссии, ограниченной температурой, определены формулами

$$\Phi = El, \quad u = \sqrt{2El}^{1/2}, \quad W = \int u dl = \frac{2}{3} \sqrt{2El}^{3/2}, \quad (58)$$

где E — электрическое поле при $x^1 = 0$. Выражения (56) позволяют вычислить коэффициент Φ_2 в асимптотике потенциала из (19):

$$l = \left(\frac{9}{8E} \right)^{1/3} W^{2/3}, \quad \Phi = \left(\frac{9E^2}{8} \right)^{1/3} W^{2/3}, \quad (59)$$

$$\Phi_2 = \left(\frac{9E^2}{8} \right)^{1/3}, \quad 2\Phi_2 = U_1^2, \quad \rho_0 = \frac{J}{U_1}, \quad a_0 = \frac{1}{U_1}.$$

Уравнения Пуассона, сохранения тока, интеграл энергии и равенство $p_1 = 1$ из (23) приводят к первой группе соотношений

$$\frac{1}{3} \Phi_2 \left(\bar{\Phi}_3 - \frac{2}{3} \bar{a}_1 \right) = a^2 \rho_0, \quad \bar{\rho}_1 + \bar{U}_2 = 0, \quad (60)$$

$$\bar{\Phi}_3 = 2\bar{U}_2, \quad \bar{a}_1 + \bar{U}_2 = 0,$$

разрешая которые относительно искомых функций, имеем

$$\bar{U}_2 = \frac{9}{4} \frac{J}{U_1^5}, \quad \bar{\Phi}_3 = 2\bar{U}_2, \quad \bar{\rho}_1 = -\bar{U}_2, \quad \bar{a}_1 = -\bar{U}_2. \quad (61)$$

Следующая система балансов принимает вид

$$\begin{aligned} & \frac{2}{3} \Phi_2 \left\{ \frac{4}{3} \bar{\Phi}_4 - \bar{a}_1 \bar{\Phi}_3 + \frac{2}{3} (-\bar{a}_2 + \bar{a}_1^2) + \right. \\ & \left. + \frac{2}{3} \left[\frac{1}{\sin^2 \theta_{23}} (\bar{b}_2 + \bar{c}_2) + \frac{1}{2} \left(\frac{f_0}{a_0 b_0} \right)^2 \right] \right\} = a_0^2 \rho_0 (\bar{a}_1 + \bar{\rho}_1), \\ & \bar{\rho}_2 + \bar{U}_3 + \bar{\rho}_1 \bar{U}_2 + \bar{b}_2 + \bar{c}_2 + \bar{\delta}_2 = 0, \\ & \bar{\Phi}_4 = 2\bar{U}_3 + \bar{U}_2^2 + \frac{3}{2} \tilde{\Phi}_2, \\ & \bar{a}_2 + \bar{U}_3 + \bar{a}_1 \bar{U}_2 + \tilde{\Phi}_2 = 0; \\ & \bar{\delta}_2 = - \left[\text{ctg}^2 \theta_{23} (\bar{b}_2 + \bar{c}_2) + \frac{1}{2} \left(\frac{f_0}{a_0 b_0} \right)^2 \right], \\ & \frac{1}{\sin^2 \theta_{23}} (\bar{b}_2 + \bar{c}_2) = -\frac{3}{2} a_0 T_0. \end{aligned} \quad (62)$$

Удовлетворяющие ей функции описываются формулами

$$\begin{aligned} \bar{U}_3 &= -\frac{9}{5} \bar{U}_2^2 + \frac{3}{10} a_0 T_0 - \frac{9}{40} \sin^2 \theta_{23} \bar{H}_{n3}^2 - \frac{4}{5} \tilde{\Phi}_2, \\ \bar{\Phi}_4 &= -\frac{13}{5} \bar{U}_2^2 + \frac{3}{5} a_0 T_0 - \frac{9}{20} \sin^2 \theta_{23} \bar{H}_{n3}^2 - \frac{1}{10} \tilde{\Phi}_2, \\ \bar{\rho}_2 &= \frac{14}{5} \bar{U}_2^2 + \frac{6}{5} a_0 T_0 + \frac{27}{20} \sin^2 \theta_{23} \bar{H}_{n3}^2 + \frac{4}{5} \tilde{\Phi}_2, \\ \bar{a}_2 &= \frac{14}{5} \bar{U}_2^2 - \frac{3}{10} a_0 T_0 + \frac{9}{40} \sin^2 \theta_{23} \bar{H}_{n3}^2 - \frac{1}{5} \tilde{\Phi}_2; \\ & \bar{H}_{n3} \equiv H_{n3} / U_1^2. \end{aligned} \quad (63)$$

Для продольного магнитного поля получаем

$$\begin{aligned} L_0 &= 0, \quad L_1 = 0, \quad \delta_0 = \sin \theta_{23}, \\ \frac{2}{3} b_0 c_0 \delta_0 L_2 + (a_0 c_0 \delta_0 M_0)_{,2} + (a_0 b_0 \delta_0 N_0)_{,3} &= 0, \\ b_0 c_0 \delta_0 L_3 + (a_0 c_0 \delta_0 M_1)_{,2} + (a_0 b_0 \delta_0 N_1)_{,3} &= 0. \end{aligned} \quad (64)$$

Функции M_0 , N_0 удовлетворяют уравнению (49), а для коэффициентов с индексами 1, 2 имеют место связи

$$\begin{aligned} \frac{d_0}{b_0} M_1 + c_0 N_1 &= 0, \quad b_0 M_1 + \frac{d_0}{c_0} N_1 = 0; \\ \frac{d_0}{b_0} M_2 + c_0 N_2 &= \frac{d_0}{b_0} \bar{b}_2 M_0 - c_0 \bar{c}_2 N_0, \\ b_0 M_2 + \frac{d_0}{c_0} N_2 &= -b_0 \bar{b}_2 M_0 + \frac{d_0}{c_0} \bar{c}_2 N_0. \end{aligned} \quad (65)$$

Из уравнений (64), (65) следуют выражения

$$\begin{aligned} M_1 &= N_1 = L_3 = 0, \\ M_2 &= -\frac{1 + \cos^2 \theta_{23}}{\sin^2 \theta_{23}} \bar{b}_2 M_0 + 2 \frac{\cos \theta_{23}}{\sin^2 \theta_{23}} \bar{c}_2 N_0, \\ N_2 &= 2 \frac{\cos \theta_{23}}{\sin^2 \theta_{23}} \bar{b}_2 M_0 - \frac{1 + \cos^2 \theta_{23}}{\sin^2 \theta_{23}} \bar{c}_2 N_0. \end{aligned} \quad (66)$$

Коэффициенты разложений элемента g_{12} и компоненты скорости w описываются формулами

$$\begin{aligned} \frac{f_0}{a_0 b_0} &= -\frac{3}{2} \sin \theta_{23} \bar{H}_{n3}, \quad \bar{f}_1 = -\frac{8}{3} \bar{U}_2; \\ \bar{W}_2 &= \frac{3}{2} \sin \theta_{23} \bar{M}_0, \quad \bar{W}_3 = -\sin \theta_{23} \bar{U}_2 \bar{M}_0, \\ \bar{M}_0 &\equiv M_0 / U_1^2. \end{aligned} \quad (67)$$

Формулы (58)–(67) определяют локальное решение геометризованных уравнений при эмиссии в T -режиме.

5. ДЕКОМПОЗИЦИЯ УРАВНЕНИЙ ОСЕСИММЕТРИЧНОГО ПУЧКА

Уравнения геометризованной теории в l -варианте удалось представить [1, 2] в виде соотношения на трубке тока, формально имеющего вид обыкновенного дифференциального уравнения второго порядка относительно функции $h_2(x^1)$, в которое поперечная координата x^2 входит как параметр, и системы уравнений первого порядка, выражающих частные производные по x^2 от физических и геометрических параметров пучка через информацию на базовой трубке тока. Тем самым появляется возможность синтеза непараксиальных потоков либо за счет сращивания решения в нескольких узких полосах вблизи поверхности $x^2 = 0$, либо в результате построения высших приближений теории, приводящего к фрагментам тэйлоровских разложений параметров пучка по x^2 .

Как первая, так и вторая группы связей выписаны для произвольного значения элемента g_{12} метрического тензора, который в l -варианте теории имеет локальный характер и назначается, исходя из соображений регуляризации решения, обеспечивающей выполнение условий термоэмиссии на стартовой поверхности.

В силу сказанного исходным материалом для декомпозиции уравнений в W -варианте теории являются формулы l -варианта, которые необходимо подвергнуть модификациям, связанным с новым подходом.

Соотношение на трубке тока для потенциальных течений имеет вид

$$\begin{aligned} & \frac{(1 + \tilde{\Phi})u^2}{\sin \theta_{12}} \times \\ & \times \left\{ \frac{1}{h_1} \left(\frac{h_{2,1}}{h_1} \right)_{,1} - h_2 \left(\frac{\theta_{12,1}}{h_1} \right)^2 - \frac{\cos \theta_{12}}{h_1} \left[\frac{1}{h_1} \left(\frac{g_{12}}{h_1} \right)_{,1,1} \right] \right\} = \\ & = \frac{1}{h_1} (h_2 \sin \theta_{12})_{,1} \times \\ & \times \left[-\frac{\Phi_{,1}}{h_1} + (1 + \tilde{\Phi}) k_2 \operatorname{tg} \theta w^2 + 2wM \sin \theta_{12} \right] - \\ & - wM \sin^2 \theta_{12} \frac{h_{2,1}}{h_1} + h_2 \sin \theta_{12} \times \\ & \times \left[-2(1 + \tilde{\Phi}) (k_1^2 u^2 + k_2^2 w^2) + \right. \\ & + (1 + \tilde{\Phi}) k_1 k_2 (u^2 + w^2) + k_2 \operatorname{tg} \theta \frac{\Phi_{,1}}{h_1} - \frac{1}{h_1} \left(\frac{\Phi_{,1}}{h_1} \right)_{,1} - \\ & - 2(k_1 u N - k_2 w H_{n1}) - \frac{1}{1 + \tilde{\Phi}} (N^2 + H_{n1}^2) + \\ & + w \sin \theta_{12} \frac{M_{,1}}{h_1} + \frac{1}{1 + \tilde{\Phi}} \tilde{E}_v^2 \left. \right] + \frac{h_{20} h_{30} J}{h_3 (1 + \tilde{\Phi})^2 u}, \\ & E_v = (1 + \tilde{\Phi}) (k_1 u^2 + k_2 w^2) + uN - wH_{n1}, \\ & H_{n1} = L + M \cos \theta_{12}, \quad k_2 = -\cos \theta / h_3, \end{aligned} \quad (68)$$

где k_1, k_2 – главные кривизны трубки тока, причем k_2 отвечает за осесимметричность; H_{n1} – ортогональная проекция магнитного поля на касательную к оси x^1 ; E_v – нормальное электрическое поле на трубке тока; θ – угол наклона образующей трубки тока к продольной декартовой оси z .

Часть эволюционной системы, относящаяся к геометрическим величинам, описывается формулами

$$\begin{aligned} z_{,2} &= h_2 \cos \vartheta, \quad R_{,2} = h_2 \sin \vartheta, \quad \vartheta = \theta + \theta_{12}, \\ \theta_{,2} &= \frac{1}{\sin \theta_{12}} \frac{h_{2,1}}{h_1} + h_2 \cos \theta_{12} k_1 - \frac{\operatorname{ctg} \theta_{12}}{h_1} \left(\frac{g_{12}}{h_1} \right)_{,1}, \\ h_{1,2} &= -h_1 h_2 \sin \theta_{12} k_1 + \left(\frac{g_{12}}{h_1} \right)_{,1}, \\ k_{1,2} &= h_2 \cos \theta_{12} \frac{k_{1,1}}{h_1} + h_2 \sin \theta_{12} k_1^2 + \\ & + \frac{1}{\sin \theta_{12}} \left\{ \frac{1}{h_1} \left(\frac{h_{2,1}}{h_1} \right)_{,1} - \right. \\ & \left. - h_2 \left(\frac{\theta_{12,1}}{h_1} \right)^2 - \frac{\cos \theta_{12}}{h_1} \left[\frac{1}{h_1} \left(\frac{g_{12}}{h_1} \right)_{,1,1} \right] \right\}, \\ k_{2,2} &= -k_2 \operatorname{tg} \theta \times \\ & \times \left\{ h_2 \cos \theta_{12} k_1 + \frac{1}{\sin \theta_{12}} \left[\frac{h_{2,1}}{h_1} - \frac{\cos \theta_{12}}{h_1} \left(\frac{g_{12}}{h_1} \right)_{,1} \right] \right\}. \end{aligned} \quad (69)$$

Поперечные производные от физических параметров потока с учетом особенностей W -представления определены выражениями

$$\begin{aligned} \Phi_{,2} &= h_2 E, \quad E = \sin \theta_{12} E_v + \cos \theta_{12} \frac{\Phi_{,1}}{h_1}, \\ p_{u,2} &= -\frac{h_{1,2}}{h_1^2}, \quad p_{w,2} = -h_2 (p_w \sin \vartheta + h_3 \sin \theta_{12} L). \end{aligned} \quad (70)$$

Производная $E_{v,2}$ легко получается из определения нормального поля и приведенных уравнений эволюционной системы. Для компонент магнитного поля имеем

$$\begin{aligned} (h_1 H_{n1})_{,2} &= (h_2 H_{n2})_{,1} - (h_2 h_3)_0 \tilde{J} \frac{h_1 w}{h_3 u}, \\ (\sin \theta_{12} M)_{,2} &= -\left(\frac{h_{1,2}}{h_1} + \frac{h_{3,1}}{h_3} \right) (\sin \theta_{12} M) - \\ & - \frac{1}{h_1 h_3} (h_2 h_3 \sin \theta_{12} L)_{,1}, \\ (h_3 N)_{,2} &= (h_2 h_3)_0 \tilde{J}; \quad h_{3,1} = h_1 \sin \theta. \end{aligned} \quad (71)$$

Принципиальное отличие рассматриваемой модели от l -варианта состоит в том, что недиагональный элемент метрического тензора g_{12} является искомой функцией, лишенной статуса локальности. В l -представлении азимутальная скорость w при $x^2 = 0$ описывается уравнением первого порядка, не зависящим от соотношения на трубке тока, и определена компонентой M магнитного поля. В W -варианте теории задание продольного импульса p_u при $x^2 = 0$ приводит к выражению для функции h_1

$$h_1 = 1 / [(1 + \tilde{\Phi}) u] \quad (72)$$

и связывает в систему три уравнения: соотношение на трубке тока, уравнение для изменения азимутального импульса p_w в продольном направлении (второе уравнение (32))

$$p_{w,1} = h_1 \sin \theta_{12} M - \frac{h_1}{h_3} \sin \theta p_w \quad (73)$$

и трансформированное уравнение из (32), описывающее эволюцию функции g_{12} :

$$\left(\frac{g_{12}}{h_1} \right)_{,1} = -\frac{h_1 h_2}{1 + \tilde{\Phi}} \left[\left(\frac{1 + \tilde{\Phi}}{h_1} \right)_{,1} \cos \theta_{12} + h_1 \sin \theta_{12} N \right]. \quad (74)$$

При известных компонентах импульса потенциал определен выражением

$$\Phi = \sqrt{1 + p_u^2 + p_w^2} - 1, \quad (75)$$

которое путем дифференцирования по x^1 может быть преобразовано в уравнение для $\Phi_{,1}$ при $x^2 = 0$.

Встречающиеся в уравнениях (68)–(71) производные от g_{12} , θ_{12} , $\sin \theta_{12}$, $\cos \theta_{12}$ исключим при помощи соотношений, следующих из формулы (74):

$$\begin{aligned}
 (\cos \theta_{12})_{,1} &= -\sin \theta_{12} \theta_{12,1}, \quad (\sin \theta_{12})_{,1} = \cos \theta_{12} \theta_{12,1}, \\
 \theta_{12,1} &= \frac{1}{h_2 \sin \theta_{12}} \left[\cos \theta_{12} h_{2,1} - \left(\frac{g_{12}}{h_1} \right)_{,1} \right], \\
 N_{,1} &= h_1 k_2 \operatorname{tg} \theta N, \\
 \left[\frac{1}{h_1} \left(\frac{g_{12}}{h_1} \right)_{,1} \right]_{,1} &= \left(\frac{h_{2,1}}{h_2} - \frac{\tilde{\Phi}_{,1}}{1 + \tilde{\Phi}} \right) \frac{1}{h_1} \left(\frac{g_{12}}{h_1} \right)_{,1} - \\
 &\quad - \frac{h_2}{1 + \tilde{\Phi}} \left\{ \left(\frac{1 + \tilde{\Phi}}{h_1} \right)_{,1} \cos \theta_{12} + \right. \\
 &\quad \left. + \left[-\sin \theta_{12} \left(\frac{1 + \tilde{\Phi}}{h_1} \right)_{,1} + h_1 \cos \theta_{12} N \right] \theta_{12,1} + \right. \\
 &\quad \left. + \sin \theta_{12} N \left(h_{1,1} + h_1^2 k_2 \operatorname{tg} \theta \right) \right\}. \quad (76)
 \end{aligned}$$

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В работе представлен третий вариант геометризованной теории, описывающей плотные потенциальные релятивистские электронные пучки при использовании в качестве продольной координаты действия (потенциала обобщенного импульса). Для двумерных потоков проведена декомпозиция уравнений пучка, которые представлены как соотношение на трубке тока $x^2 = \text{const}$, связывающее функции продольной координаты x^1 , и система эволюционных уравнений. Первое имеет вид обыкновенного дифференциального уравнения второго порядка относительно элемента g_{22} метрического тензора ($h_2 = \sqrt{g_{22}}$), в которое координата x^2 входит как параметр; вторая выражает частные производные по поперечной координате x^2 от геометрических и физических параметров потока через известную информацию на базовой трубке тока $x^2 = 0$.

Подобное представление открывает возможность синтеза непараксиальных пучков либо сшиванием решения в нескольких узких полосах, либо при формулировке фрагментов рядов Тэйлора по поперечной координате в высших приближениях теории.

Как и в φ -формализме (потенциал электрического поля в качестве продольной координаты), модель описывается существенно нелинейными дифференциальными соотношениями на трубке тока в неортогональной системе координат в отличие от первого l -варианта теории (продольная координата – произвольная функция длины дуги образующей трубки тока), где неортогональность координат и нелинейность уравнений носили локальный характер.

Использование как потенциала, так и действия для отсчета в продольном направлении меняет структуру исходных уравнений пучка (в φ -варианте уравнение Пуассона становится уравнением первого порядка) и по этой причине не эквивалентно переходу от одной криволинейной системы координат к другой.

Можно предположить, что эффект повышения точности приближенного решения при использовании φ -формализма [3] связан с нелинейным характером уравнений модели.

Определение первых коэффициентов антипараксиальных разложений в W -варианте путем обращения к известным результатам l -представления возможно только в непосредственной близости к катоду, где действие определяется продольной компонентой импульса в силу локально одномерного характера течения. Антипараксиальные разложения W -модели не переходят в разложения l -варианта, как и сами два этих подхода.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Сыровой В.А. Теория интенсивных пучков заряженных частиц. М.: Энергоатомиздат, 2004.
2. Syrovoy V.A. Theory of Intense Beams of Charged Particles. US: Elsevier, 2011.
3. Сапронова Т.М., Сыровой В.А. // РЭ. 2010. Т. 55. № 6. С. 726.
4. Сыровой В.А. // РЭ. 2013. Т. 58. № 6. С. 614.
5. Сыровой В.А. // РЭ. 2017. Т. 62. № 5. С. 502.
6. Сыровой В.А. // РЭ. 2019. Т. 64. № 1. С. 82.
7. Сыровой В.А. // РЭ. 1998. Т. 43. № 2. С. 232.
8. Акимов П.И., Гаврилин А.А., Никитин А.П. и др. // РЭ. 2018. Т. 63. № 11. С. 1303.
9. Гамаюнов Ю.Г., Патрушева Е.В., Тореев А.И., Шаталова С.А. // РЭ. 2008. Т. 53. № 3. С. 344.
10. Гамаюнов Ю.Г., Патрушева Е.В. // РЭ. 2017. Т. 62. № 11. С. 1126.
11. Gabor D. // Proc. IRE. 1945. V. 33. № 11. P. 792.