

С 345.0
М-144
117 Э, 1967, №, с. 34-37

ОБЪЕДИНЕННЫЙ
ИНСТИТУТ
ЯДЕРНЫХ
ИССЛЕДОВАНИЙ

Дубна

P-2119



Е.В. Майков, В.В. Миллер

ПРИБЛИЖЕННЫЙ МЕТОД РАСЧЕТА
ФОКУСИРОВКИ ЧАСТИЦ
СИСТЕМОЙ МАГНИТНЫХ ЛИНЗ

ЛАБОРАТОРИЯ ВЫСОКИХ ЭНЕРГИЙ

1965

P-2118

3312/2 ч

Е.В. Майков, В.В. Миллер

• ПРИБЛИЖЕННЫЙ МЕТОД РАСЧЕТА
ФОКУСИРОВКИ ЧАСТИЦ
СИСТЕМОЙ МАГНИТНЫХ ЛИНЗ

Направлено в ПТЭ

Объединенный институт
ядерных исследований
БИБЛИОТЕКА

Матричный метод описания действия квадрупольных магнитных линз на пучок частиц подробно изложен во многих работах (см., например, /1/, /2/, /3/). Сформулируем без вывода необходимые нам сведения. Рассмотрим сначала дублет квадрупольных линз L_1 и L_2 с эффективными длинами l_1 и l_2 .

Введем декартову систему координат, центр которой совпадает с источником, а ось X направлена вдоль главной оптической оси системы в направлении движения частиц. Пусть в плоскости XOY L_1 фокусирует, а L_2 дефокусирует, а в плоскости XOZ - наоборот. Обозначим a - расстояние по оси X от источника до передней (эффективной) границы L_1 , b - расстояние между задней границей L_1 и передней L_2 . Траектория частицы описывается двумя функциями $y(x)$ и $z(x)$, определяющими отклонение частицы от оси X . Обозначим $y' = \lambda dy/dx$, $z' = dz/dx$ и введем в рассмотрение столбцы

$$\begin{pmatrix} y(x) \\ y'(x) \end{pmatrix} \quad \begin{pmatrix} z(x) \\ z'(x) \end{pmatrix}.$$

Тогда на расстоянии c от задней границы линзы L_2 .

$$\begin{pmatrix} y(x) \\ y'(x) \end{pmatrix} = (R_y) \begin{pmatrix} y(0) \\ y'(0) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & c \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \operatorname{ch} a_1 l_1 \operatorname{sh} a_1 / a_1 & l_1 \operatorname{sh} a_1 / a_1 \\ a_1 \operatorname{sh} a_1 / l_1 & \operatorname{ch} a_1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & b \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \operatorname{cosh} a_2 l_2 \operatorname{sh} a_2 / a_2 & l_2 \operatorname{sh} a_2 / a_2 \\ -a_2 \operatorname{sh} a_2 / l_2 & \operatorname{ch} a_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & a \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} y(0) \\ y'(0) \end{pmatrix} \quad (1)$$

$$\begin{pmatrix} z(x) \\ z'(x) \end{pmatrix} = (R_z) \begin{pmatrix} z(0) \\ z'(0) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & c \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \operatorname{cosh} a_2 l_2 \operatorname{sh} a_2 / a_2 & l_2 \operatorname{sh} a_2 / a_2 \\ -a_2 \operatorname{sh} a_2 / l_2 & \operatorname{ch} a_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & b \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \operatorname{ch} a_1 l_1 \operatorname{sh} a_1 / a_1 & l_1 \operatorname{sh} a_1 / a_1 \\ a_1 \operatorname{sh} a_1 / l_1 & \operatorname{ch} a_1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & a \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} z(0) \\ z'(0) \end{pmatrix}, \quad (2)$$

где $x = a + l_1 + b + l_2 + c$, $a_i = l_i \sqrt{g_i / 0,2998p}$ (g_i - постоянный градиент магнитного поля в i -ой линзе в тесла/метр, p - импульс частиц в Гэв/с, l измеряются в м). Матрицы, стоящие в правых частях формул (1) и (2), имеют смысл (справа-налево): столбец начальных условий, матрица первого свободного промежутка a , матрица первой линзы, матрица промежутка b между линзами, матрица второй линзы, наконец, матрица последнего свободного промежутка c . Использование матриц перехода R_y и R_z даже для простейших систем обычно весьма трудоемко. С другой стороны, приближение "тонкой" линзы ($\operatorname{sh} a = \operatorname{ch} a = a$, $\operatorname{cosh} a = \operatorname{ch} a = 1$) часто оказывается недостаточно точным. Нами рассмотрена возможность приближенного вычисления R_y и R_z путем разложения матриц для одиночной линзы в ряд Тейлора по степеням безразмерного параметра a^2 . Это разложение имеет одинаковый

вид для случаев фокусировки и дефокусировки, если мы введем параметр β , равный α^2 при дефокусировке, и равный $-\alpha^2$ при фокусировке. Отметим, что β равно отношению длины линзы l к фокусному расстоянию линзы f_0 , рассматриваемой как "тонкая" линза: $f_0 = \pm \alpha^2 l$. Матрица одиночной линзы L_1 в этих обозначениях имеет следующее разложение:

$$V_1(\beta_1, l_1) = \begin{pmatrix} 1 & l_1 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} + \frac{\beta_1}{l_1} \begin{pmatrix} l_1/2 & l_1^2/6 \\ 1 & l_1/2 \end{pmatrix} + \frac{\beta_1^2}{6l_1} \begin{pmatrix} l_1/4 & l_1^2/20 \\ 1 & l_1/4 \end{pmatrix} + \frac{\beta_1^3}{120l_1} \begin{pmatrix} l_1/6 & l_1^2/42 \\ 1 & l_1/6 \end{pmatrix} \quad (3)$$

Производя умножение матриц в соответствии с (1) и (2), получаем, что ряд Тейлора для матрицы дублета имеет такой вид

$$(R_y) = M^{(0)} + \beta_1 M^{(1)} + \beta_2 M^{(2)} + \beta_1^2 M^{(11)} + \beta_1 \beta_2 M^{(12)} + \beta_2^2 M^{(22)} + \dots \quad (4)$$

$$(R_z) = M^{(0)} - \beta_1 M^{(1)} - \beta_2 M^{(2)} + \beta_1^2 M^{(11)} + \beta_1 \beta_2 M^{(12)} + \beta_2^2 M^{(22)} + \dots \quad (5)$$

Матричные коэффициенты в (4) и (5) таковы:

$$M^{(0)} = \begin{pmatrix} 1 & a + l_1 + b + l_2 + c \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad M^{(1)} = \frac{1}{l_1} \begin{pmatrix} (l_1/2) + b + l_2/2 & a(b + l_2 + c) + \frac{l_1(b+c)}{2} + \frac{l_1^2}{6} + \frac{l_1 l_2}{2} \\ 1 & a + (l_1/2) \end{pmatrix}$$

$$M^{(2)} = \frac{1}{l_2} \begin{pmatrix} c + (l_2/2) & c(a + l_1 + b) + \frac{l_2(a+b)}{2} + \frac{l_2^2}{6} + \frac{l_1 l_2}{2} \\ 1 & a + l_1 + b + (l_2/2) \end{pmatrix}$$

$$M^{(11)} = \frac{1}{6l_1} \begin{pmatrix} c + l_2/2 + b + (l_1/4) & \frac{l_1}{4}(b+c) + \frac{l_1^2}{20} + \frac{l_1 l_2}{4} + a(b + l_2 + c) \\ 1 & a + (l_1/4) \end{pmatrix}$$

$$M^{(12)} = \frac{1}{l_1 l_2} \begin{pmatrix} c(\frac{l_1}{2} + b + \frac{l_2}{2}) + \frac{l_2}{2}(b+c) + \frac{l_1 c}{2} + \frac{l_1^2}{6} + \frac{l_1 l_2}{4} & abc + \frac{ac}{2}(l_1 + l_2) + \frac{abl_2}{2} + \frac{bcl_1}{2} + \frac{l_1 l_2}{4}(a+b+c) - \frac{l_1^2 c}{4} + \frac{l_2^2}{12} + \frac{l_1 l_2}{12}(l_1 + l_2) \\ \frac{l_1}{2} + b + \frac{l_2}{2} & a(\frac{l_1}{2} + b + \frac{l_2}{2}) + \frac{l_1}{2}(a+b) + \frac{l_2 a}{2} + \frac{l_1^2}{6} + \frac{l_1 l_2}{4} \end{pmatrix}$$

$$M^{(22)} = \frac{1}{6l_2} \begin{pmatrix} c + (l_2/4) & c(a + l_1 + b) + \frac{l_1}{4}(a+b) + \frac{l_2^2}{20} + \frac{l_1 l_2}{4} \\ 1 & a + l_1 + b + (l_2/4) \end{pmatrix}$$

Эти матрицы можно существенно упростить, если измерять расстояния не от краев, а от середины линз, т.е. положить

$$a_{01} = a + (\ell_1/2), \quad a_{02} = a + \ell_1 + b + (\ell_2/2), \quad a_{03} = a + \ell_1 + b + \ell_2 + c,$$

$$a_{12} = (\ell_1/2) + b + (\ell_2/2), \quad a_{13} = (\ell_1/2) + b + \ell_2 + c, \quad a_{23} = (\ell_2/2) + c.$$

Тогда

$$M^{(0)} = \begin{pmatrix} 1 & a_{03} \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \cdot M^{(1)} = \frac{1}{\ell_1} \begin{pmatrix} a_{13} & a_{01} a_{13} - (\ell_1^2/12) \\ 1 & a_{01} \end{pmatrix}$$

$$M^{(2)} = \frac{1}{\ell_2} \begin{pmatrix} a_{23} & a_{02} a_{23} - (\ell_2^2/12) \\ 1 & a_{02} \end{pmatrix} \cdot M^{(12)} = \frac{1}{6\ell_1} \begin{pmatrix} a_{13} - (\ell_1/4) & (a_{13} - \frac{\ell_1}{4})(a_{01} - \frac{\ell_1}{4}) - \frac{\ell_1^2}{80} \\ 1 & a_{01} - (\ell_1/4) \end{pmatrix}$$

$$M^{(12)} = \frac{a_{13}}{\ell_1 \ell_2} \begin{pmatrix} a_{23} - (\ell_2^2/12 a_{12}) & a_{01} a_{23} - \frac{\ell_1^2 a_{23} + \ell_2^2 a_{01}}{12 a_{12}} \\ 1 & a - (\ell_1^2/12 a_{12}) \end{pmatrix} \quad (7)$$

$$M^{(22)} = \frac{1}{6\ell_2} \begin{pmatrix} a_{23} - (\ell_2/4) & (a_{02} - \frac{\ell_2}{4})(a_{23} - \frac{\ell_2}{4}) - \frac{\ell_2^2}{80} \\ 1 & a_{02} - (\ell_2/4) \end{pmatrix}$$

Заметим, что в элементах этих матриц последние слагаемые $(\ell_1^2/12, \ell_1^2/80$ и т.д.) обычно весьма малы в сравнении с первыми слагаемыми. При помощи разложения матриц (4) и (5) можно определить градиенты поля в L_1 и L_2 , которые необходимы для желаемого преобразования пучка. Особенно просто эта задача решается, если источник и изображения в плоскостях OXY и OXZ совпадают (стигматичность). В частности, если на расстоянии a_{23} от центра L_2 надо получить изображение источника, то в (R_y) и (R_z) матричные элементы $r_{y12} = r_{z12} = 0$ для $x = a_{23}$. Сравнивая (4) и (5) замечаем, что для этого должны быть одновременно равны нулю суммы

$$D_1 m_{12}^{(1)} + D_2 m_{12}^{(2)} = 0 \quad (8)$$

$$m_{12}^{(0)} + D_1^2 m_{12}^{(11)} + D_1 D_2 m_{12}^{(12)} + D_2^2 m_{12}^{(22)} = 0, \quad (9)$$

где введено обозначение $D_i = \beta_i / \ell_i = \ell_i g_i / 0,2998\rho$; D имеет смысл оптической силы линзы (в приближении "тонкой" линзы).

х) Действительно, $y(x) = r_{y12} y(0) + r_{y12} y'(0)$. В точечном источнике $y(0) = 0$, в изображении $y(x) = 0$. Отсюда $r_{y12} = 0$. Аналогичное условие получается для r_{z12} . Попутно отметим, что для фокусировки параллельного пучка необходимо $r_{y12} = 0$, так как в этом случае $y'(0) = z'(0) = 0$. Аналогично, для преобразования пучка y частиц, идущих из источника, в параллельный пучок, должно быть $r_{z12} = 0$, а для телескопической системы (параллельный пучок переходит в параллельный) $r_{z1} = 0$.

Подставив в (8) и (9) выражения матричных элементов через линейные размеры системы линз, получаем для D_1 и D_2 следующие соотношения:

$$D_2/D_1 = - (a_{01} a_{13} - \ell_1^2/12) / (a_{02} a_{23} - \ell_2^2/12) = -\lambda \quad (10)$$

$$D_1^2 = a_{03} / \frac{\ell_1}{6} [(a_{01} - \ell_1/4)(a_{13} - \ell_1/4) - \ell_1^2/80] - \lambda a_{12} (a_{01} a_{23} - \frac{\ell_1^2 a_{23} + \ell_2^2 a_{01}}{12 a} + \frac{\lambda^2}{6} [(a_{02} - \ell_2/4) (a_{23} - \ell_2/4) - \ell_2^2/80]) \quad (11)$$

Из (10) и (11) величины D_1 и D_2 легко определяются. Заметим, что как показывает равенство (10), градиенты в L_1 и L_2 должны иметь противоположные знаки.

Для оценки точности метода мы вычислили D_1 и D_2 , необходимые для фокусировки пучка при следующем расположении линз, источника и изображения: $a_{01} = 7,0$ м, $a_{12} = 1,5$ м, $a_{23} = 3,0$ м, $\ell_1 = \ell_2 = 0,9$ м ($a_{13} = 4,5$ м, $a_{02} = 8,5$ м, $a_{03} = 11,5$ м). Формула (10) дает $D_2/D_1 = -1,2668$, а из (11) $D_1 = 0,8176$ м⁻¹, $D_2 = -0,7818$ м⁻¹. Точные значения D_1 и D_2 для этого расположения таковы: $D_1 = 0,83476$ м⁻¹ и $D_2 = -0,79118$ м⁻¹. Таким образом, погрешности в определении градиентов в этом случае равны $\sim 2,5\%$ и $\sim 1\%$, соответственно^{x)}. Они будут уменьшаться с увеличением расстояний a_{ij} и уменьшением ℓ .

Если нужна более высокая точность, то можно учесть кубичные члены; при этом формула (10) заменится на (12):

$$D_1 (a_{01} a_{13} - \frac{\ell_1^2}{12}) + D_2 (a_{02} a_{23} - \frac{\ell_2^2}{12}) + \frac{D_1 D_2 \ell_1}{6} (a_{01} - \frac{\ell_1}{4})(a_{12} - \frac{\ell_1}{4}) a_{23} + \frac{D_1 D_2 \ell_2}{6} a_{01} (a_{12} - \frac{\ell_2}{4})(a_{23} - \frac{\ell_2}{4}) = 0 \quad (12)$$

В кубичных членах мы пренебрегли поправочными членами типа $\ell_1^2/12$ и т.д., а также отбросили члены вида $D_1^3 \ell_1^2 a_{01} - \frac{\ell_1^3}{6} (a_{13} - \frac{\ell_1}{6})/120$. Определив D_1 и D_2 , необходимые для фокусировки, можно вычислить остальные члены матрицы R_y и R_z и найти линейное и угловое увеличения. Действительно, при $r_{y12} = 0$ $y(x)/y(0) = r_{y11}$; при $y(0) = 0$ $y'(x)/y'(0) = r_{y23} = 1/r_{y11}$ (так как $\det R_y = \det R_z = 1$). Если источник или изображение в обеих плоскостях не совпадают, то приходится решать систему из двух квадратных уравнений и вычисления делаются трудоемкими.

При помощи разложения (3) матрицы линзы можно получить ряд Тейлора для матрицы перехода для системы из трех линз (триплета):

$$R = M^{(0)} + \beta_1 M^{(1)} + \beta_2 M^{(2)} + \beta_3 M^{(3)} + \beta_1^2 M^{(11)} + \beta_2^2 M^{(22)} + \beta_3^2 M^{(33)} + \beta_1 \beta_2 M^{(12)} + \beta_1 \beta_3 M^{(13)} + \beta_2 \beta_3 M^{(23)} + \dots \quad (13)$$

Матрицы $M^{(0)}$, $M^{(1)}$ и $M^{(11)}$ по форме совпадают с аналогичными матрицами дублета ($i, j = 1, 2, 3$) (индекс 0 по-прежнему означает источник, 1, 2, 3 - линзы, 4 - изображение)

x) Приближение "тонкой" линзы в этом случае дает погрешность $\sim 20\%$.

$$M^{(0)} = \begin{pmatrix} 1 & a_{04} \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad M^{(1)} = -\frac{1}{l_1} \begin{pmatrix} a_{14} & a_{01} a_{14} - \frac{l_1^2}{12} \\ 1 & a_{01} \end{pmatrix}$$

$$M^{(11)} = \frac{1}{6l_1} \begin{pmatrix} (a_{14} - \frac{l_1}{4}) & (a_{01} - \frac{l_1}{4})(a_{14} - \frac{l_1}{4}) - l_1^2/80 \\ 1 & a_{01} - \frac{l_1}{4} \end{pmatrix} \quad (14)$$

$$M_{i>1}^{(11)} = \frac{a_{14}}{l_1} \begin{pmatrix} (a_{14} - (l_1^2/12 a_{13})) & a_{01} a_{14} - \frac{l_1^2 a_{14} l_1^2 a_{01}}{12 a_{13}} \\ 1 & a_{01} - l_1^2/12 a_{13} \end{pmatrix}$$

В случае, если две линзы (например, L_1 и L_3) имеют одинаковые градиенты и длины, то для такого симметричного триплета может быть записано условие двойной фокусировки (при стигматичных источнике и изображении). Имеем при $g_1 = g_3$, $l_1 = l_3$ ($D_1 = D_3$)

$$D_2 / D_1 = -(a_{01} a_{14} + a_{03} a_{34} - \frac{l_1^2}{6}) / (a_{02} a_{24} - \frac{l_2^2}{12}) = -\lambda \quad (15)$$

$$D_1^2 = a_{04} / \{ \frac{l_1}{6} [(a_{01} - \frac{l_1}{4})(a_{14} - \frac{l_1}{4}) + (a_{03} - \frac{l_1}{4})(a_{34} - \frac{l_1}{4}) - \frac{l_1^2}{40}] + \frac{\lambda^2 l_1^2 [(a_{02} - \frac{l_2}{4})(a_{24} - \frac{l_2}{4}) - \frac{l_2^2}{80}] + \lambda^2 a_{13} [a_{01} a_{34} - \frac{l_1^2(a_{01} + a_{34})}{12 a_{13}}] - \frac{\lambda l_2 a_{12} (a_{02} a_{24} - \frac{l_2^2 a_{24} + l_2^2 a_{02}}{12 a_{12}}) - \lambda l_2 a_{23} (a_{02} a_{34} - \frac{l_1^2 a_{02} + l_1^2 a_{34}}{12 a_{23}})] \}. \quad (16)$$

Результаты вычислений по этим формулам заметно хуже согласуются с данными, полученными из точных матриц, чем в случае дублета. Основная погрешность заключается в отбрасывании членов третьего порядка, что влияет на точность формулы (15) ($|D_2 / D_1|$ завышается). При учете кубических членов вместо (15) имеем (пренебрегая очень малыми поправочными членами)

$$D_1 (a_{01} a_{14} + a_{03} a_{34} - \frac{l_1^2}{6}) + D_2 (a_{02} a_{24} - \frac{l_2^2}{12}) + D_1^2 D_2 a_{01} a_{12} a_{23} a_{34} + \frac{D_1 D_2 l_1 [(a_{01} - \frac{l_1}{4})(a_{13} - \frac{l_1}{4}) a_{24} + a_{02} (a_{23} - \frac{l_2}{4})(a_{34} - \frac{l_2}{4}) + \frac{D_1^2 l_1 [(a_{01} - \frac{l_1}{4})(a_{13} - \frac{l_1}{4}) a_{34}]}{6}]}{6} + a_{01} (a_{13} - \frac{l_1}{4})(a_{34} - \frac{l_1}{4}) + \frac{D_1 D_2 l_2 [a_{01} (a_{12} - \frac{l_2}{4})(a_{34} - \frac{l_2}{4}) + (a_{02} - \frac{l_2}{4})(a_{23} - \frac{l_2}{4}) a_{34}]}{6} + \frac{1}{120} \sum_{i=1}^3 D_i^3 l_i^2 (a_{0i} - \frac{l_i}{6})(a_{i4} - \frac{l_i}{6}) = 0 \quad (17)$$

В случае дублета все кубические члены исчезают в приближении "тонкой" линзы, т.е. когда $l_i \rightarrow 0$, но D_i остаются конечными. Для триплета первый кубический член не исчезает для "тонких" линз (см. также ^{4/}). Последняя сумма в (17) очень мала и может быть отброшена. Уравнения (17) и (16) можно решать методом последовательных приближений; задаваясь отношением $D_2 / D_1 = -\lambda$, определяем D_1 из (16) и проверяем, насколько D_1 и D_2 удовлетворяют уравнению (17). Например, для триплета с $l_1 = l_3 = 0,72$ м,

$\ell_2 = 1,11 \text{ м}$, $a_{01} = 6,9 \text{ м}$, $a_{12} = 1,2 \text{ м}$, $a_{34} = 3,1 \text{ м}$ ($a_{02} = 7,5 \text{ м}$, $a_{24} = 4,3 \text{ м}$, $a_{03} = 8,7 \text{ м}$,
 $a_{14} = 5,5 \text{ м}$, $a_{13} = 2,4 \text{ м}$, $a_{04} = 11,8 \text{ м}$) уравнения (17) и (16) имеют вид

$$61,534 D_1 + 32,148 D_2 + 34,03 D_1^2 D_2 + 9,95 D_1^3 + 8,15 D_1 D_2^2 = 0 \quad (18)$$

$$D_1^2 = 11,8 / (58,86 \lambda - 5,37 \lambda^2 - 53,36) \quad (19)$$

Пренебрегая кубичными членами, имеем $\lambda = 1,914$, $D_1 = 0,5458 \text{ м}^{-1}$, $D_2 = -1,044 \text{ м}^{-1}$.
 Подбором находим, что система (18), (19) удовлетворяется при $D_1 = 0,8853 \text{ м}^{-1}$,
 $D_2 = -1,0578 \text{ м}^{-1}$ ($\lambda = 1,590$), в хорошем согласии с вычислениями по точным матри-
 цам ($D_1 = 0,8397 \text{ м}^{-1}$, $D_2 = -1,0528 \text{ м}^{-1}$). Можно сравнить изложенный метод вычи-
 сления D_1 и D_2 с методом, описанным в работе /5/. В этом методе главные плоскости
 линзы считаются совпадающими, но для фокусных расстояний линзы при фокусировке и
 дефокусировке используется довольно точная формула $f_{\text{фок}} + f_{\text{дефок}} = \ell/3$. Для
 случая дублета этот метод дает несколько более точный результат, чем можно получить
 из формулы (10) (без учета кубичного члена). Однако вычисления по методу работы /5/
 несколько более трудоемки. Кроме того этот метод вообще неприменим для триплета.

Л и т е р а т у р а

1. Дж. Ливингуд. "Принципы работы циклических ускорителей", 1963, Изд-во иностран-
ной литературы.
2. S. Penner. Rev. Sci. Instr., 32, 150 (1962).
(Приборы для научных исследований).
3. В.В. Миллер. ПТЭ, 1984, № 6, 3.
4. E.D. Courant, L. Marshall. Rev. Sci. Instr., 31, 193 (1960).
5. В.В. Миллер. ПТЭ, 1984, № 4, 23.

Рукопись поступила в издательский отдел
14 апреля 1985 г.