

Н 61

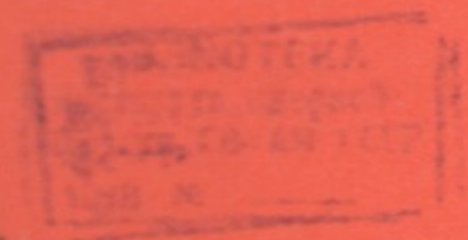
30

ИНСТИТУТ ЯДЕРНОЙ ФИЗИКИ
СО АН СССР

С.А.Никитин,
Е.Л.Салдин, М.В.Юрков

О возможности получения
продольно поляризованных
встречных пучков на накопителе
ВЭПП—4 в области энергий
ипсилов—резонансов

ПРЕПРИНТ 81 - 116



Новосибирск

О ВОЗМОЖНОСТИ ПОЛУЧЕНИЯ ПРОДОЛЬНО ПОЛЯРИЗОВАННЫХ ВСТРЕЧНЫХ ПУЧКОВ НА НАКОПИТЕЛЕ ВЭП-4 В ОБЛАСТИ ЭНЕРГИЙ ИПСИЛОН-РЕЗОНАНСОВ

С. А. Никитин, Е. Л. Салдин, М. В. Юрков

А Н Н О Т А Ц И Я

Рассчитан вариант получения продольной поляризации в центре магнитного детектора с поперечным магнитным полем (MD) при помощи сверхпроводящих соленоидов, расположенных в прямолинейных промежутках по обе стороны от MD. Возмущение, вносимое соленоидами в орбитальное движение, и их деполяризующее воздействие на спин компенсируется за счет специального выбора оптики экспериментального промежутка. При этом удалось одновременно получить приемлемую равновесную степень продольной поляризации и фокусировку пучков в месте встречи, близкую к обычной. Сделана оценка деполяризующего влияния погрешностей магнитной системы.

§ I. Введение

В работе [1] разработана схема получения встречных продольно поляризованных пучков в области ψ -резонансов. Схема основана на использовании соленоида, размещенного в технической промежутке накопителя ВЭПП-4 и поворачивающего спин на угол π . Возможность получения продольной поляризации пучков таким простейшим способом основана на замечательной особенности комплекса ВЭПП-4, а именно, на наличии бустерного накопителя ВЭПП-3 с коротким временем поляризации на энергии перекуса.

Данная работа посвящена разработке схемы получения продольной поляризации пучков на накопителе ВЭПП-4 в области ишлон-резонансов. Упрощение такой задачи во многом обязано другой уникальной особенностью накопителя ВЭПП-4: в его экспериментальном промежутке размещен магнитный детектор (МД) с вертикальным полем, поворачивающим спин на угол π (на энергии γ' -резонанса угол поворота равен 182°). Это позволяет получать продольную поляризацию в центре МД и восстанавливать вертикальную поляризацию в полукольцах с помощью соленоидов, размещенных в прямолинейных промежутках по обе стороны от МД (см. схему на рис. I).

Сформулируем проблемы, которые возникают при решении поставленной задачи:

- 1) компенсация связи, вносимой соленоидами в бетатронное движение;
- 2) сохранение оптимальной фокусировки пучков в месте встречи (центр МД);
- 3) компенсация деполаризующего влияния соленоидов с целью получения достаточно высокой степени продольной поляризации;
- 4) минимальность переделок накопителя (размещения вставок с соленоидами на существующих прямолинейных участках экспериментального промежутка).

Для удовлетворения перечисленных требований нами выбрана следующая схема. Каждая вставка с соленоидами вращает спин вокруг скорости на угол 45° (из геометрии ясно, что при этом степень продольной поляризации меньше $\frac{\sqrt{2}}{2}$). Вставка имеет полную длину 10 м и состоит из 2-х соленоидов длиной 85 см и про-

дольным полем ~ 80 кГс, каждый из которых вращает спин на угол $\varphi = 22,5^\circ$. Между соленоидами размещены 6 квадрупольных линз (длина каждой 80 см, градиент поля ~ 3 кГс/см), с помощью которых связь бетатронных колебаний локализована на участке вставки. При этом вертикальные колебания на остальной части накопителя не возбуждаются из-за отсутствия синхротронного излучения на вставке.

В рассматриваемой схеме удалось подбором параметров магнитной структуры экспериментального промежутка ВЭП-4 достигнуть фокусировки пучков в месте встречи достаточно близкой к существующей в обычном варианте накопителя.

Общая оптимизация структуры вставок и экспериментального промежутка кроме того включала в себя компенсацию спин-орбитальной связи, вносимой соленоидами. Важным моментом при этом являлся учет вклада бетатронного движения в кинетику спина. Степень продольной поляризации существенно зависит от бетатронной частоты и достигает в выбранной схеме $\sim 50\%$.

В предлагаемом варианте размещения вставок в экспериментальном промежутке остаются без изменения центральный участок МД с прилегающими к нему с обеих сторон двумя дублетами и участок с затухателем и 2-х градусным поворотным магнитом.

Таким образом, имеются реальные предпосылки для разработки детального проекта получения продольной поляризации пучков для экспериментов по измерению вклада слабых взаимодействий в сечение γ -резонансов [2].

§ 2. Компенсация связи, вносимой соленоидами в поперечное движение, и оптимизация магнитной структуры экспериментального промежутка

Действие сильных продольных полей в обсуждаемой схеме на бетатронное движение необходимо компенсировать таким образом, чтобы избежать появления в пучке значительного вертикального фазового объема. Для этого, как и в работе [1], нами применен способ локализации связи поперечных колебаний на участке специальной вставки с соленоидами. Способ состоит в организации такой фокусировки у вставки, чтобы радиальные колебания частиц, возбуждаемые квантовыми флуктуациями излучения в кольце, переходили в вертикальные отклонения только внутри самой вставки. При этом возбуждение вертикального фазового объема в остальной части кольца не происходит из-за отсутствия синхротронного излучения на вставке. Локализация связи осуществляется в схеме^{*}, которая состоит из 2-х одинаковых соленоидов (углы поворота спина в них равны $\varphi_1 = \varphi_2 = \varphi$) и 6-ти обычных квадрупольных линз между ними (рис. 2)

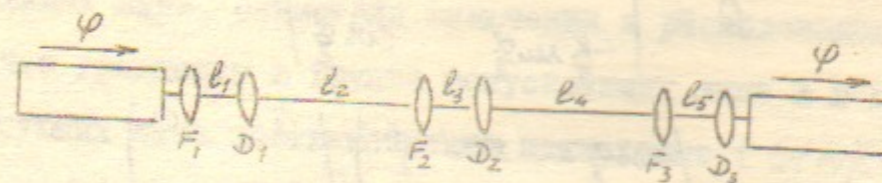


Рис. 2

Матрицу преобразования фазового пространства $(X, X'; Z, Z')$ при полном прохождении частицей соленоида можно представить в виде (см., например [3])

$$M_s = \begin{pmatrix} R_1 & R_2 \\ -R_2 & R_1 \end{pmatrix} \quad (I)$$

* Мы благодарны В.Н. Литвиненко за указание на возможность использования такой схемы.

где R_1 и R_2 - блочные матрицы 2×2 :

$$R_1 = \begin{pmatrix} \frac{1+\cos\alpha}{2} & \frac{\sin\alpha}{K} \\ -\frac{K}{4}\sin\alpha & \frac{1+\cos\alpha}{2} \end{pmatrix}, R_2 = \begin{pmatrix} \frac{\sin\alpha}{2} & \frac{1-\cos\alpha}{K} \\ -\frac{K}{4}(1-\cos\alpha) & \frac{\sin\alpha}{2} \end{pmatrix}$$

Здесь $\alpha = Kl_s$, l_s - длина соленоида, $K = H_{||}/HR$ ($H_{||}$ - поле соленоида, HR - жесткость накопителя).

Угол α с точностью 10^{-3} для электрона равен углу поворота спина φ .

Можно также записать, что

$$M_s = \begin{pmatrix} Q & 0 \\ 0 & Q \end{pmatrix} R_{\pm} \quad (2)$$

где использовано известное свойство матрицы соленоида [3]:

$$M_s R_{\pm} = \begin{pmatrix} Q & 0 \\ 0 & Q \end{pmatrix} \quad (3)$$

$$Q = \begin{pmatrix} \frac{\cos\alpha}{2} & \frac{2}{K}\sin\frac{\alpha}{2} \\ -\frac{K}{2}\sin\frac{\alpha}{2} & \cos\frac{\alpha}{2} \end{pmatrix}$$

$$R_{\pm} = \begin{pmatrix} \cos\frac{\alpha}{2} & \pm\sin\frac{\alpha}{2} \\ \mp\sin\frac{\alpha}{2} & \cos\frac{\alpha}{2} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} I & 0 \\ 0 & I \end{pmatrix}$$

(I - единичная матрица 2×2)

Матрица фокусирующей системы из последовательности обычных квадрупольных линз, помещенных между соленоидами, имеет вид

$$T = \begin{pmatrix} T_1 & 0 \\ 0 & T_2 \end{pmatrix}$$

где $T_{1,2}$ - блочные матрицы 2×2 по X и Z - направлениям. Найдем полное преобразование на всей вставке с учетом представления (2):

$$M_{tot} = M_s T M_s = \begin{pmatrix} \cos^2\frac{\alpha}{2} Q T_1 Q - \sin^2\frac{\alpha}{2} Q T_2 Q & \sin\frac{\alpha}{2} \cos\frac{\alpha}{2} [Q T_1 Q + Q T_2 Q] \\ -\sin\frac{\alpha}{2} \cos\frac{\alpha}{2} [Q T_1 Q + Q T_2 Q] & \cos^2\frac{\alpha}{2} Q T_2 Q - \sin^2\frac{\alpha}{2} Q T_1 Q \end{pmatrix} \quad (4)$$

Условие локализации связи на вставке требует, чтобы диагональные члены в M_{tot} равнялись нулю. Из этого требования следует*

$$T_1 = -T_2 \quad (5)$$

при этом

$$M_{tot} = \begin{pmatrix} Q T_1 Q & 0 \\ 0 & -Q T_1 Q \end{pmatrix}$$

Условие (5) не зависит от α и поэтому справедливо для любых соленоидов в данной схеме. Для реализации (5) используются 6 квадрупольных линз, симметрия включения и расположения которых такова, что градиенты в группе фокусирующих линз и в группе дефокусирующих линз соответственно одинаковые ($G(F_1) = G(F_2) = G(F_3)$, $G(D_1) = G(D_2) = G(D_3)$), а $l_1 = l_3 = l_5$, $l_4 = l_2$. Длина у всех линз одна и та же. Перестановка фокусирующих и дефокусирующих линз местами ведет лишь к изменению общего знака M_{tot} (5). В то же время изменение знака угла поворота

* Если бы углы поворота спина в соленоидах были противоположны ($\varphi_1 = -\varphi_2$), мы бы пришли к условию $T_1 = T_2$.

спина φ никак не меняет M_{tot} (см. (4) и (5)). Приведем параметры выбранной нами схемы, рассчитанной на ЭВМ методом случайного поиска:

энергия E (GeV)	=	5
угол поворота спина φ	=	$22,5^\circ$
длина соленоида l_s (см)	=	85
поле соленоида (кГс)	=	77
градиент F -линз (кГс/см)	=	2.3186
градиент D -линз (кГс/см)	=	3.0000
длина линз (см)	=	80
l_1 (см)	=	10
l_2 (см)	=	160
полная длина вставки (см)	=	1000

Матрица M_{tot} такой вставки очень напоминает единичную матрицу (с точностью до знака в одном из блоков 2×2)

$$M_{tot} = \begin{pmatrix} 0.994 & 11.7 & 0 & 0 \\ -0.001 & 0.995 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -0.994 & -11.7 \\ 0 & 0 & 0.001 & -0.995 \end{pmatrix}$$

Выбор структуры вставки был неразрывно связан с оптимизацией всего экспериментального промежутка в целом. Оптимизация велась по 3-м основным пунктам. Это, во-первых, сохранение единичности промежутка с тем, чтобы не перестраивать фокусировку остальной части накопителя. Во-вторых, обеспечение в месте встречи (центр MD) такой же фокусировки, что и в обычном варианте накопителя. В-третьих, получение оптимальных параметров спин-орбитальной связи, которая в данной схеме существенно зависит

от фокусировки. Наконец, при всем этом мы стремились удовлетворить условию минимальности переделок промежутка. С учетом последнего были оставлены нетронутыми два больших участка промежутка: центральный участок MD с прилегающими к нему с двух сторон двумя симметричными дублетами, которые служат для создания минимума β -функций в месте встречи; и участок затухателя с двухградусным магнитом. Кроме 2-х вставок и перечисленных нетронутых элементов в структуру промежутка включены еще 5 квадрупольных линз. Оптимальное согласование градиентов во всех линзах проводилось с помощью программы [4]. На рис. 3 показан вид β -функций в полученном варианте промежутка. В месте встречи при этом

$$\beta_z = 55 \text{ см}$$

$$\beta_x = 670 \text{ см}$$

(в обычном варианте накопителя $\beta_z = 45$ см, $\beta_x = 400$ см).

В заключении приведем данные о требуемой полной апертуре камеры на участках вставок с соленоидами. На рис. 4 и рис. 5 показано поведение проекций полной апертуры камеры на оси X и Z ($2A_x$ и $2A_z$) внутри первой и второй вставок. За основу принята апертура в кольце накопителя, соответствующая расстоянию от центра камеры до ее стенок $\sim 10 \bar{\sigma}_{x,z}$, где $\bar{\sigma}_{x,z}$ - размеры пучка на энергии 5 GeV. Величина $\bar{\sigma}_{x,z}$ подставлялась из данных по измерению размеров пучка на ВЭШ-4.

Согласно работе [5] в накопителе с произвольной магнитной структурой всегда существует периодическое решение в движении спина $\vec{n}(\theta) = \vec{n}(\theta + 2\pi)$, где \vec{n} - направление спина на азимуте θ ($|\vec{n}| = 1$). Равновесная степень радиационной поляризации частиц равна [6]:

$$\zeta = \frac{8}{5\sqrt{3}} \frac{\langle |\dot{\vec{v}}|^2 \vec{v} \cdot \dot{\vec{v}} (\vec{n} - r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}) \rangle}{\langle |\dot{\vec{v}}|^3 [1 - \frac{2}{9} (\vec{n} \cdot \dot{\vec{v}})^2 + \frac{11}{18} (r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r})^2] \rangle} \quad (1)$$

где \vec{v} , $\dot{\vec{v}}$ - скорость и ускорение частицы ($c = 1$) на азимуте θ , $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ - параметр спин-орбитальной связи, скобки $\langle \dots \rangle$ означают усреднение по азимуту накопителя.

Физический смысл параметра $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ можно пояснить следующим образом. При движении частицы по равновесной траектории проекция спина на ось \vec{n} является интегралом движения т.е.

$S_{\vec{n}} = \vec{S} \cdot \vec{n} = const$. Пусть на азимуте θ_0 частица испытала скачок в энергии $\delta \epsilon$. Будем полагать, что направление спина при скачке не меняется. При движении частицы по неравновесной траектории на спин действуют дополнительные поля, которые отклоняют его от равновесного направления \vec{n} . За время радиационного затухания λ^{-1} орбитальное движение релаксирует к равновесному, однако проекция $S_{\vec{n}}$ при этом не восстанавливается. Набранное за это время изменение $\delta S_{\vec{n}}$ можно представить в виде ($\vec{S} \cdot \delta \vec{S} = 0$):

$$\delta S_{\vec{n}} = - \vec{S}(\theta_0 + 2\pi N) \cdot \delta \vec{S}_{\perp}(\theta_0 + 2\pi N) / S_{\vec{n}} \quad (2)$$

где $\delta \vec{S}_{\perp}$ - изменение спина, ортогональное к \vec{n} , обусловленное действием на спин дополнительных полей, N - число оборотов, совершенных частицей с момента скачка энергии. Обозначим через

$\delta \vec{S}_{\perp}^k$ - дополнительное изменение поперечной компоненты спина на k - обороте. Вследствие малости возмущающих полей всегда можно записать, что

$$\delta \vec{S}_{\perp}^k(\theta) = \vec{a}_k(\theta) S_{\vec{n}} \frac{\delta \epsilon}{\epsilon} e^{-2\pi k \lambda} \quad (3)$$

Суммарное изменение спина за N оборотов составит

$$\Delta \vec{S}_{\perp}(N) = \text{Re} \left[\sum_{k=1}^N \delta \vec{S}_{\perp}^k e^{i 2\pi(N-k)\nu_0} \right] + \vec{n} \times \text{Im} \left[\sum_{k=1}^N \delta \vec{S}_{\perp}^k e^{i 2\pi(N-k)\nu_0} \right] \quad (4)$$

(ν_0 - частота прецессии спина вокруг \vec{n}). Выделим в явном виде вращение в выражении (4):

$$\Delta \vec{S}_{\perp}(N) = \vec{b} \cos 2\pi N \nu_0 + \vec{n} \times \vec{b} \sin 2\pi N \nu_0 \quad (5)$$

Из (3-5) имеем:

$$\vec{b} = S_{\vec{n}} \left[\vec{p} + \vec{n} \times \vec{q} \right] \frac{\delta \epsilon}{\epsilon} \quad (6)$$

где

$$\vec{p} = \text{Re} \left[\sum_{k=1}^N \vec{a}_k e^{-i 2\pi k (\nu_0 - i\lambda)} \right],$$

$$\vec{q} = \text{Im} \left[\sum_{k=1}^N \vec{a}_k e^{-i 2\pi k (\nu_0 - i\lambda)} \right], \quad \vec{p} \cdot \vec{n} = \vec{q} \cdot \vec{n} = 0$$

Для $2\pi N \lambda \gg 1$ \vec{p} и \vec{q} независят от N . Учитывая, что

$$\vec{S}(\theta_0 + 2\pi N) = (\vec{S} \cdot \vec{n}) \vec{n} + \vec{S}_{\perp}(\theta_0) \cos 2\pi N \nu_0 + \vec{n} \times \vec{S}_{\perp}(\theta_0) \sin 2\pi N \nu_0$$

и подставляя (6) в (2), получим

$$\delta S_{\vec{n}} = - \vec{S}(\theta_0) \cdot \left[\vec{p} + \vec{n} \times \vec{q} \right] \frac{\delta \epsilon}{\epsilon}$$

Исходя из определения параметра спин-орбитальной связи [6-8]:

$$\delta S_{\vec{n}} = \vec{S} \cdot \left(r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r} \right) \frac{\delta \epsilon}{\epsilon}$$

имеем в итоге *)

$$r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r} = -[\vec{p} + \vec{n} \times \vec{Q}] \quad (7)$$

На рис. I приведена кинематика движения спина в рассматриваемом нами способе получения продольной поляризации ^{xx)}. Выражение для \vec{n} при любой энергии и произвольных, но одинаковых углах поворота в соленоидах получено в приложении I. В случае, если угол поворота спина в магнитном детекторе МД равен π , то в полукольцах \vec{n} направлен вертикально, а в детекторе его проекции равны

$$n_x(\theta) = -\sin 2\varphi \cos \alpha, \quad n_y(\theta) = \sin 2\varphi \sin \alpha, \quad n_z(\theta) = \cos 2\varphi \quad (8)$$

где 2φ — угол поворота спина на вставке с соленоидами, α определяется следующим образом

$$\alpha(\theta) = \nu \int_{\theta}^{\theta_1} \mathcal{K}(\theta') d\theta'$$

(θ_1 — азимут границы детектора, \mathcal{K} — безразмерная кривизна траектории частицы, $\nu = E$ (МэВ)/440.64). Из (8) видно, что изменением знака поля в соленоидах (знак 2φ) можно менять знак спиральности встречных пучков.

Если угол поворота спина в МД не равен π , то в полукольцах \vec{n} может отклоняться от вертикали на угол порядка единицы. В этом случае основной вклад в величину $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ дает хроматичность поворота спина в соленоидах и в ведущем поле. Этот вклад вычисляется дифференцированием полного выражения для $\vec{n}(\theta)$ по энергии (см. приложение I).

*) Строго говоря, выражение для δS_{\perp}^k представляет собой сумму слагаемых с разными декрементами затухания (бетатронными λ_x, λ_z и синхротронным λ). Однако, очевидно, результат (7) от этого не изменится. В приведенных выше рассуждениях не учитывались также синхротронные колебания, что справедливо, если отстройка от спиновых резонансов много больше синхротронной частоты ν_s (для ВЭШ-4 $\nu_s \approx 0,01$).

**) На возможность реализации для накопителя ВЭШ-4 такой кинематической схемы получения продольной поляризации в области энергий $E \approx 5$ ГэВ первым обратил внимание Ю.М. Шатунов.

Из формул (III-4) следует, что при этом $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r} \sim \nu$. Последнее является неприемлемым, если поляризация происходит за счет ведущего поля. Таким образом, восстановление вертикального направления спина в полукольцах является в рассматриваемой схеме обязательным условием. В оптимальном случае вклад хроматичности поворотов в $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ порядка $\pi \sin 2\varphi \sim 1$. Вклад бетатронных колебаний [7] составляет по порядку величины ν/ν_x (частота бетатронных колебаний $\nu_x \approx 9, \nu = 11,3$), что сравнимо с вкладом от хроматичности. В области спиновых резонансов $\nu_x \pm \nu_0 = K (\nu_0 - \text{частота прецессии спина, равная в выбранной схеме параметру } \nu, K = 0 \pm 1, \dots)$ вклад бетатронного движения в спин-орбитальную связь становится доминирующим. Важно отметить, что при фиксированной кинематике спина бетатронной частью параметра $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ можно управлять с помощью настройки фокусировки вставок и промежутка, а также выбором частоты ν_x (в отличие от вклада хроматичности). Это дает возможность за счет оптимизации величины $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ получить достаточно высокую степень продольной поляризации в центре МД (см. формулу (I)).

В приложении II приведен метод вычисления параметра $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ для любых схем, в которых возбуждение бетатронных колебаний квантовыми флуктуациями в магнитах происходит только по радиусу, а вертикальное движение учитывается внутри вставок с локализованной в них связью поперечных степеней свободы. Величина $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ рассчитывается в этом приближении последующим формулам:

$$r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r} = -[\vec{p} + \vec{n} \times \vec{Q}]$$

$$P_j = -\sqrt{\frac{3E}{\beta_1}} \frac{1}{4 \sin \pi(\nu_x + \nu_0) \sin \pi(\nu_x - \nu_0)} \left\{ (A_j \beta_1 - B_j \alpha_1) [\cos \Phi_0 \cos 2\pi \nu_0 - \cos(2\pi \nu_x + \Phi_0)] + B_j [\sin(2\pi \nu_x + \Phi_0) - \sin \Phi_0 \cos 2\pi \nu_0] \right\} - \frac{1}{2} D_j$$

$$Q_j = -\sqrt{\frac{3E}{\beta_1}} \frac{\sin 2\pi \nu_0}{4 \sin \pi(\nu_x + \nu_0) \sin \pi(\nu_x - \nu_0)} \left\{ -(A_j \beta_1 - B_j \alpha_1) \cos \Phi_0 + B_j \sin \Phi_0 \right\} - \frac{1}{2} \text{ctg} \pi \nu_0 D_j \quad (9)$$

$$j = x, y, z$$

где $\mathcal{U}(\theta) = [\Psi_x^2 + (\alpha_x \Psi_x + \beta_x \Psi_x')^2] / \beta_x$; $\beta_x, \Psi_x, \alpha_x = -\beta_x' / 2, \Psi_x'$ -

- амплитудная, дисперсионная функции и их производные на азимуте θ ;

$\Phi_0 = \arccos(-\Psi_x / \sqrt{\mathcal{U}(\theta)}) - \int_0^{\theta} \frac{e \alpha e'}{\beta_x} d\theta'$ (R - средний радиус машины); $\beta_1 = \beta_x(0), \alpha_1 = \alpha_x(0)$; коэффициенты A_j, B_j, D_j рассчитываются при интегрировании изменений спина ΔS_z неравновесной частицы в пределах от θ до $\theta + 2\pi$ так, как показано в приложении II.

Выбор схемы экспериментального промежутка и структуры внутри вставок проводился с учетом оптимизации величин A_j, B_j, D_j . Для полученного оптимального варианта на рис. 6 приведена рассчитанная по формулам (9) зависимость степени продольной поляризации

$\xi \cdot n_{||}$ (в схеме $2\varphi = 45^\circ$, поэтому из (8) имеем в центре МД $n_{||} = \sqrt{2}/2$) от радиальной бетатронной частоты ν_x . Около точки $\nu_x = 0.76$ величина $\xi \cdot n_{||}$ близка к 50%, а в узкой области резонансов $\nu_x \pm \nu_0 = K$ она падает до нуля. Соответствующее время поляризации τ_p вычислялось по формуле [6]:

$$\tau_p = \tau_p^0 \langle 15K^3 \rangle \left[\left(1 - \frac{2}{9} (\vec{n} \cdot \vec{v})^2 + \frac{11}{18} \left(\frac{\partial \vec{n}}{\partial r} \right)^2 \right) |K|^3 \right]^{-1}$$

где τ_p^0 - время поляризации в накопителе без соленоидов, равное

$$\tau_p^0 = \left[\frac{5\sqrt{3}}{8} \frac{z_e \lambda_c \delta^5}{R^3} \langle 15K^3 \rangle \right]^{-1}$$

$$(\lambda_c = \frac{h}{m}, z_e = e^2/m)$$

Для ВЭП-4

$$\tau_p^0 = \frac{2000 \text{ (час)}}{E^5 \text{ (ГэВ)}}$$

Как видно из рис. 7, на котором изображена зависимость τ_p от частоты ν_x , время поляризации на энергии 5 ГэВ является вполне приемлемым для проведения экспериментов с продольно поляризованными пучками при условии, что их время жизни составляет порядка нескольких часов.

Кроме расчетной величины $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ в общем случае следует ожидать появления в накопителе паразитной спин-орбитальной связи вслед-

ствие погрешностей в магнитной структуре. Так как в рассматриваемой схеме \vec{n} на большей части кольца совпадает с вертикалью, то представляется возможным для оценки паразитной $r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ использовать приближение обычного накопителя с вертикальной поляризацией. В обычном накопителе без соленоидов основное деполаризирующее действие на спин оказывает радиальное поле H_x и его радиальный градиент $\partial H_x / \partial x$, причем, это действие усиливается вблизи резонансов $\nu = K$ и $\nu_{x,z} \pm \nu = K$ [7,8]. Причиной появления радиального поля в основном служат вертикальные смещения линз, приводящие к вертикальным искажениям замкнутой орбиты. Градиент $\partial H_x / \partial x$ возникает из-за поворотов линз вокруг своих осей и обуславливает связь бетатронных колебаний по X, Z -направлениям. В приложении III приведена схема расчета спин-орбитальной связи в обычном накопителе при наличии перечисленных возмущений. На рис. (9,10) приведена рассчитанная для ВЭП-4 степень равновесной поляризации ξ в неидеальном накопителе, нормированная на степень поляризации в идеальном накопителе ($\xi_0 = 0.92$), как функция энергии (ν). Рис. 9(a) показывает эффект некоррелированного действия поворотов всех линз накопителя с разбросом углов поворота 10^{-3} (в соответствии с данными измерения величины коэффициента связи бетатронных колебаний на ВЭП-4). Для сравнения на рис. 9(b) приведен результат поворота одной из сильных линз (L_7) экспериментального промежутка на угол $5 \cdot 10^{-4}$. Деполаризирующее влияние вертикальных смещений линз иллюстрирует рис. 10. Рис. 10(a) соответствует среднеквадратичному разбросу смещений $2 \cdot 10^{-2}$ см. Рис. 10(b) соответствует смещению линзы L_7 на 0.05 см. Используемые величины смещений согласуются с реально имеющимися вертикальными искажениями орбиты (порядка 1 мм). Приведенные оценки показывают, что в выбранной кинематической схеме паразитная связь, вносимая вертикальными искажениями замкнутой орбиты, сильно подавлена из-за большой отстройки частоты прецессии спина ν_0 от целого резонанса ($\nu_0 = \nu = 11.36$ при энергии γ' -мезона). Из расчета степени продольной поляризации (рис. 6) следует, что оптимальная рабочая точка по ν_x должна отстоять от резонанса $\nu_x + \nu_0 = 20$ на величину порядка 0,1. Оценки деполаризирующего влияния погрешностей магнитной системы показывают, что при таких отстройках приближение идеального накопителя можно считать правомерным.

В заключении мы хотим выразить глубокую благодарность Я.С.Дербеневу и А.М.Кондратенко за неизменную поддержку в течение всего времени выполнения этой работы.

Л и т е р а т у р а

1. С.А.Никитин, Е.Л.Салдин. Препринт ИЯФ 81-19 (1981).
2. Д.И.Сковпень, И.Б.Хриплович, ЯФ, 30, 589 (1979).
3. R. Laxsen, SPEAR 107 (1971)
4. А.А.Жоленц, И.Я.Протопопов, А.Н.Скринский. Препринт ИЯФ 76-110 (1976).
5. Я.С.Дербенев, А.М.Кондратенко, А.Н.Скринский. ЖЭТФ, 60, 1216 (1971), ДАН СССР, 192, 1255 (1970).
6. Я.С.Дербенев, А.М.Кондратенко. Препринт ИЯФ 72-68 (1972), ЖЭТФ, 64, 1918 (1973).
7. Я.С.Дербенев, А.М.Кондратенко, ЖЭТФ, 62, 430 (1972).
8. Я.С.Дербенев, А.М.Кондратенко, А.Н.Скринский. Препринт ИЯФ 77-60 (1977), Part. Acc. 9 (1979).

Приложение I

Вычислим равновесное направление спина $\vec{n}(\theta) = \vec{n}(\theta + 2\pi)$ для схемы (Рис. 1). Пусть угол поворота спина в МД произвольный - φ . Каждая вставка вращает спин вокруг скорости на угол 2φ . Используем для наших целей формализм спинорных матриц [5]. Спинорная матрица произвольного вращения имеет вид

$$M = I \cos \frac{\Phi}{2} - i \sin \frac{\Phi}{2} (\sigma_x \cos \alpha_x + \sigma_y \cos \alpha_y + \sigma_z \cos \alpha_z) \quad (1)$$

$$I = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \sigma_x = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{pmatrix}, \sigma_y = \begin{pmatrix} 0 & -i \\ i & 0 \end{pmatrix}, \sigma_z = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix}$$

где Φ - угол поворота спина вокруг вектора, задаваемого направляющими косинусами $\cos \alpha_j$, $j = x, y, z$. Для вычисления $\vec{n}(\theta)$ необходимо для данного азимута θ_0 перемножением матриц поворота на отдельных участках накопителя получить обратную матрицу

$$M(\theta_0) = I c_0 - i (\sigma_x c_x + \sigma_y c_y + \sigma_z c_z)$$

где $c_{0,x,y,z}$ - действительные коэффициенты. Из определения M через Φ и $\cos \alpha_j$ следует

$$n_j(\theta_0) = \pm \frac{c_j}{\sqrt{1-c_0^2}}, \quad j = x, y, z \quad (2)$$

частота прецессии спина ν_0 определяется из соотношения $c_0 = \cos \pi \nu_0$

Если θ_0 находится в одном из полуколец (см. рис. I.1), то полная матрица $M(\theta_0)$ на обороте равна

$$M(\theta_0) = M_z(\varphi_3) M_y(2\varphi) M_z(\varphi_1) M_y(2\varphi) M_z(\varphi_2)$$

где

$$\varphi_2 = \nu \int_{\theta_0}^{2\pi} \mathcal{K} d\theta, \quad \varphi_3 = 2\pi \nu - \varphi_1 - \varphi_2$$

\mathcal{K} - безразмерная кривизна орбиты, $M_z(\chi)$ - матрица поворота спина вокруг оси Z на угол χ

$$M_z(\chi) = I \cos \frac{\chi}{2} - i \sigma_z \sin \frac{\chi}{2}$$

и $M_y(2\varphi)$ - матрица поворота спина на вставке $M_y(2\varphi) = I \cos \varphi - i \sigma_y \sin \varphi$

Из (2) получим, что в кольце

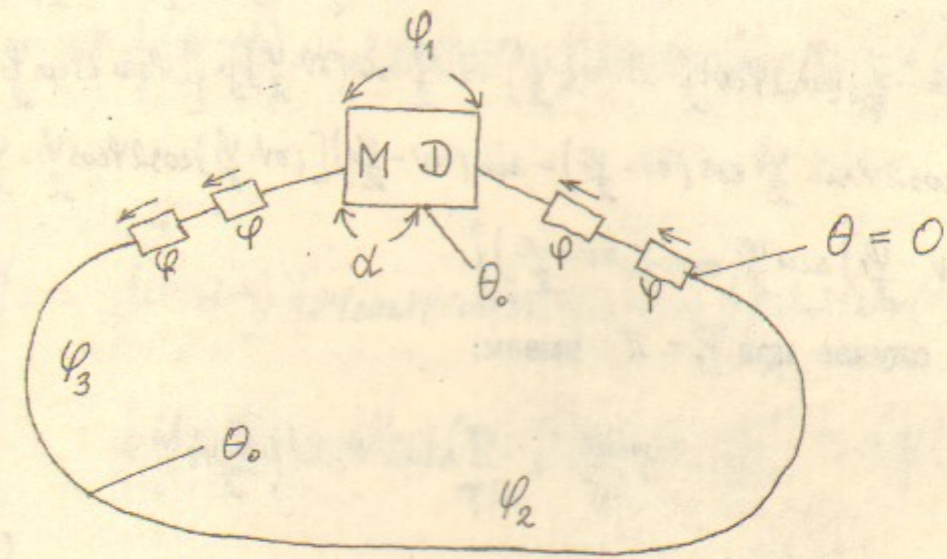


Рис. I.1

$$n_x = \sin 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} \sin \left(\frac{\varphi_2 - \varphi_3}{2} \right) / \xi$$

$$n_y = \sin 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} \cos \left(\frac{\varphi_2 - \varphi_3}{2} \right) / \xi$$

$$n_z = \left[\cos 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} \sin \left(\pi \nu - \frac{\varphi_1}{2} \right) + \sin \frac{\varphi_1}{2} \cos \left(\pi \nu - \frac{\varphi_1}{2} \right) \right] / \xi \quad (3)$$

$$\xi = \pm \left\{ 1 - \left[\cos 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} \cos \left(\pi \nu - \frac{\varphi_1}{2} \right) - \sin \frac{\varphi_1}{2} \sin \left(\pi \nu - \frac{\varphi_1}{2} \right) \right]^2 \right\}^{1/2}$$

Дифференцируя (3) по энергии, найдем величину $\gamma \frac{\partial \vec{n}}{\partial \mathcal{E}}(\theta)$ без учета бетатронного движения:

$$\gamma \frac{\partial n_x}{\partial \mathcal{E}} = -\frac{1}{\xi} \sin \left(\frac{\varphi_2 - \varphi_3}{2} \right) \left[2\varphi \cos 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} + \frac{\varphi_1}{2} \sin 2\varphi \sin \frac{\varphi_1}{2} \right] + \frac{1}{2\xi} (\varphi_2 - \varphi_3) \sin 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} \cos \left(\frac{\varphi_2 - \varphi_3}{2} \right) - n_x \left(\frac{1}{\xi} \gamma \frac{\partial \xi}{\partial \mathcal{E}} \right) \quad (4)$$

$$\gamma \frac{\partial n_y}{\partial \mathcal{E}} = -\frac{1}{\xi} \cos \left(\frac{\varphi_2 - \varphi_3}{2} \right) \left[2\varphi \cos 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} + \frac{\varphi_1}{2} \sin 2\varphi \sin \frac{\varphi_1}{2} \right] - \frac{1}{2\xi} (\varphi_2 - \varphi_3) \sin 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} \sin \left(\frac{\varphi_2 - \varphi_3}{2} \right) - n_y \left(\frac{1}{\xi} \gamma \frac{\partial \xi}{\partial \mathcal{E}} \right)$$

$$r \frac{\partial n}{\partial \gamma} = \frac{1}{\xi} \sin(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \left[2\varphi \sin 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} - \frac{\varphi_1}{2} \cos 2\varphi \sin \frac{\varphi_1}{2} \right] +$$

$$+ \frac{1}{\xi} \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \cos \frac{\varphi_1}{2} \left[(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \cos 2\varphi + \frac{\varphi_1}{2} \right] - \frac{1}{\xi} (\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \sin \frac{\varphi_1}{2} \sin(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) - n_z \left(\frac{1}{\xi} r \frac{\partial \xi}{\partial r} \right)$$

$$\left(\frac{1}{\xi} r \frac{\partial \xi}{\partial r} \right) = -\frac{1}{\xi} \left[\cos 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) - \sin \frac{\varphi_1}{2} \sin(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \right] \times \left[2\varphi \sin 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) - \right.$$

$$- \frac{\varphi_1}{2} \cos 2\varphi \sin \frac{\varphi_1}{2} \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) - \sin(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \left[(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \cos 2\varphi \cos \frac{\varphi_1}{2} + \frac{\varphi_1}{2} \cos \frac{\varphi_1}{2} \right] -$$

$$\left. - (\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \sin \frac{\varphi_1}{2} \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \right]$$

В частном случае при $\varphi_1 = \pi$ имеем:

$$n_x = 0, \quad r \frac{\partial n_x}{\partial \gamma} = -\frac{\pi}{2\xi} \sin 2\varphi \sin(\frac{\varphi_2 - \varphi_3}{2})$$

$$n_y = 0, \quad r \frac{\partial n_y}{\partial \gamma} = -\frac{\pi}{2\xi} \sin 2\varphi \cos(\frac{\varphi_2 - \varphi_3}{2}) \quad (5)$$

$$n_z = \pm 1, \quad r \frac{\partial n_z}{\partial \gamma} = 0$$

$$\xi = \pm \sin \pi v$$

$$\left(r \frac{\partial n}{\partial r} \right)^2 = \left(\frac{\pi \sin 2\varphi}{2 \sin \pi v} \right)^2$$

Частота прецессии спина ν_0 равна при этом параметру ν

$$\nu_0 = \nu = \frac{E \text{ (MeV)}}{440.64}$$

Если Θ находится в магните МД, то аналогичным образом получим

$$n_x = \sin 2\varphi \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \sin(\alpha - \frac{\varphi_1}{2}) / \xi$$

$$n_y = \sin 2\varphi \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \cos(\alpha - \frac{\varphi_1}{2}) / \xi \quad (6)$$

$$n_z = \left[\cos 2\varphi \sin \frac{\varphi_1}{2} \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) + \cos \frac{\varphi_1}{2} \sin(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \right] / \xi$$

$$r \frac{\partial n_x}{\partial \gamma} = -\frac{1}{\xi} \sin(\alpha - \frac{\varphi_1}{2}) \left[2\varphi \cos 2\varphi \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) + (\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \sin 2\varphi \sin(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \right] +$$

$$+ \frac{1}{\xi} (\alpha - \frac{\varphi_1}{2}) \sin 2\varphi \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \cos(\alpha - \frac{\varphi_1}{2}) - n_x \left(\frac{1}{\xi} r \frac{\partial \xi}{\partial r} \right)$$

$$r \frac{\partial n_y}{\partial \gamma} = -\frac{1}{\xi} \cos(\alpha - \frac{\varphi_1}{2}) \left[2\varphi \cos 2\varphi \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) + (\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \sin 2\varphi \sin(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \right] -$$

$$- \frac{1}{\xi} (\alpha - \frac{\varphi_1}{2}) \sin 2\varphi \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \sin(\alpha - \frac{\varphi_1}{2}) - n_y \left(\frac{1}{\xi} r \frac{\partial \xi}{\partial r} \right)$$

$$r \frac{\partial n_z}{\partial \gamma} = \frac{2\varphi \sin 2\varphi \sin \frac{\varphi_1}{2} \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) + \frac{1}{\xi} \cos \frac{\varphi_1}{2} \cos(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \left[\frac{\varphi_1}{2} \cos 2\varphi + \pi v - \frac{\varphi_1}{2} \right] -$$

$$- \frac{1}{\xi} \sin \frac{\varphi_1}{2} \sin(\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \left[\frac{\varphi_1}{2} + (\pi v - \frac{\varphi_1}{2}) \cos 2\varphi \right] -$$

$$- n_z \left(\frac{1}{\xi} r \frac{\partial \xi}{\partial r} \right)$$

величины ξ и $\left(\frac{1}{\xi} r \frac{\partial \xi}{\partial r} \right)$ определены выше. При $\varphi_1 = \pi$ имеем

$$n_x = -\sin 2\varphi \sin \pi v \cos \alpha / \xi$$

$$n_y = \sin 2\varphi \sin \pi v \sin \alpha / \xi \quad (7)$$

$$n_z = \cos 2\varphi \sin \pi v / \xi$$

Приложение II

Метод вычисления параметра спин-орбитальной связи $\gamma \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ в накопителях в общем случае содержится в работе [7]. В данной работе для нахождения величины $\gamma \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ применим менее компактный, но более наглядный способ, заключающийся в суммировании изменений спина по оборотам [1].

Пусть на азимуте θ_0 частица со спином \vec{S}_0 , направленным по \vec{n} , получает приращение энергии $\delta \mathcal{E}$. При движении по неравновесной траектории на спин действуют дополнительные поля, которые отклоняют его от равновесного направления \vec{n} . За время радиационного затухания λ^{-1} орбитальное движение релаксирует к равновесному, однако направление спина при этом не восстанавливается. Набранное за это время изменение спина $\Delta \vec{S} = \vec{S} - \vec{S}_0$ лежит в плоскости, перпендикулярной к \vec{n} , и вращается с частотой прецессии ν_0 . Для случая $2\pi\lambda N \gg 1$ (N - число оборотов частицы в накопителе после скачка энергии) определим вектор $\vec{b}(\theta)$ такой, что полное изменение спина за N оборотов можно записать в виде:

$$\Delta \vec{S}_N = \vec{b} \cos 2\pi\nu_0 N + \vec{n} \times \vec{b} \sin 2\pi\nu_0 N \quad (1)$$

Знак поворота спина в (1) выбран в соответствии с определением \vec{n} (см. приложение I).

Очевидно, что \vec{b} пропорционален скачку энергии $\frac{\delta \mathcal{E}}{\gamma}$, при этом коэффициент пропорциональности с обратным знаком носит название параметра спин-орбитальной связи

$$\vec{b}(\theta) = - \left[\gamma \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}(\theta) \right] \frac{\delta \mathcal{E}}{\gamma} \quad (2)$$

Обозначим через $\delta \vec{S}_k$ изменение спина на k -обороте. Суммарное изменение спина за N оборотов составит

$$\Delta \vec{S}_N = \text{Re} \left[\sum_{k=1}^N \delta \vec{S}_k e^{i2\pi\nu_0(N-k)} \right] + \vec{n} \times \text{Im} \left[\sum_{k=1}^N \delta \vec{S}_k e^{i2\pi\nu_0(N-k)} \right] \quad (3)$$

Введем обозначения:

$$\frac{\delta \mathcal{E}}{\gamma} \vec{p} = \text{Re} \left[\sum_{k=1}^N \delta \vec{S}_k e^{-i2\pi\nu_0 k} \right] \quad (4)$$

$$\frac{\delta \mathcal{E}}{\gamma} \vec{q} = \text{Im} \left[\sum_{k=1}^N \delta \vec{S}_k e^{-i2\pi\nu_0 k} \right]$$

Тогда из сравнения (1), (2) и (3) получим:

$$\gamma \frac{\partial \vec{n}}{\partial r} = - (\vec{p} + \vec{n} \times \vec{q}) \quad (5)$$

Суммирование в (4) предполагает, конечно, наличие множителя $e^{-2\pi\lambda k}$, учитывающего затухание. В дальнейшем мы этот множитель явно выписывать не будем, производя суммирование по тем же правилам, что и в работе [1].

Таким образом, для определения $\gamma \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}(\theta)$ необходимо найти выражение для $\delta \vec{S}_k$ и вычислить сумму (4).

Величина $\delta \vec{S}_k$ дается интегрированием уравнения для спина неравновесной частицы [8]

$$\frac{d\vec{S}}{d\theta} = \vec{W} \times \vec{S} \quad (6)$$

В обычном ускорительном базисе $\vec{e}_{x,y,z}$ (\vec{e}_y направлен по равновесной скорости) частота прецессии \vec{W} для накопителя с плоской орбитой и продольным полем $H_{||}$ согласно [8] имеет вид:

$$W_x = (\nu+1)Z'' - W_0 X' \quad (7)$$

$$W_y = -W_0 \left(1 - \frac{\delta \mathcal{E}}{\mathcal{E}}\right)$$

$$W_z = \nu \mathcal{K} \left(1 + \frac{\delta \mathcal{E}}{\mathcal{E}}\right) - (\nu+1)X'' - W_0 Z'$$

где \mathcal{K} - безразмерная кривизна орбиты, отклонения X и Z нормированы на средний радиус R накопителя, $\nu = \gamma q'/q_0$ (γ - релятивистский фактор, $q_0 = e/mc$ - магнитный момент, q' - его аномальная часть), $W_0 = q_0 H_{||} / \gamma \omega_0$, ω_0 - равновесная частота обращения. Для наших целей мы будем использовать другой базис, связанный со скоростью неравновесной час-

типы \vec{v} [8]:

$$\vec{e}_1 = \frac{\vec{v} \times \vec{e}_z}{|\vec{v} \times \vec{e}_z|}; \quad \vec{e}_2 = \frac{\vec{v}}{|\vec{v}|}, \quad \vec{e}_3 = \vec{e}_1 \times \vec{e}_2$$

$$\vec{v} = \frac{c}{(1+\mathcal{K}x)} [\vec{e}_x x' + (1+\mathcal{K}x)\vec{e}_y + \vec{e}_z z']$$

Переходя к этому базису с учетом того, что он вращается относительно ускорительного базиса с угловой скоростью $\omega_0 = -z''\vec{e}_x - x''\vec{e}_z$

получим:

$$\omega_1 = \nu z'' \quad (8)$$

$$\omega_2 = -\omega_0 \left(1 - \frac{\mathcal{K}x'}{\nu}\right)$$

$$\omega_3 = \nu \mathcal{K} \left(1 + \frac{\mathcal{K}x'}{\nu}\right) - \nu x''$$

Интересно отметить, что в соленоиде ($\omega_0 \neq 0$) частота прецессии \vec{W} в обоих базисах одинакова (ср. (7) и (8)).

Вопрос выбора системы ортов для вычисления суммы (4) не является принципиальным. Это связано с тем, что до скачка энергии и после релаксации к равновесному состоянию базисы $\vec{e}_{x,y,z}$ и $\vec{e}_{1,2,3}$ совпадают. Поэтому интегральные изменения спина $\Delta \vec{S}_H$ в обоих базисах равны.

Учитывая это, а также то, что $S_{1,2,3} = S_{x,y,z} + O(x', z')$, получим уравнение для отклонений спина от равновесного направления в базисе, связанном со скоростью частицы:

$$(\delta S)_1' = S_z \omega_0 \frac{\delta \delta}{\nu} - \nu S_y \left(\mathcal{K} \frac{\delta \delta}{\nu} - x'' \right) - \omega_0 \delta S_3 - \nu \mathcal{K} S_2$$

$$(\delta S)_2' = \nu S_x \left(\mathcal{K} \frac{\delta \delta}{\nu} - x'' \right) - \nu S_z z'' + \nu \mathcal{K} \delta S_1$$

$$(\delta S)_3' = -S_x \omega_0 \frac{\delta \delta}{\nu} + \nu S_y z'' + \omega_0 \delta S_1$$

где $\delta \vec{S} = \vec{S} - \vec{S}_0$

Прежде всего необходимо найти выражение для $\delta \vec{S}$, набираемых при прохождении характерных элементов накопителя в данной схеме.

а) Соленоид ($\mathcal{K} = 0, \omega_0 \neq 0$) осуществляет поворот спина вокруг оси y на угол $\varphi = \omega_0 \Delta \theta_s$ ($\Delta \theta_s$ - протяженность соленоида по азимуту)

$$\vec{S}(4) = R_y(\varphi) \vec{S}(1)$$

$$R_y(\varphi) = \begin{pmatrix} \cos \varphi & 0 & \sin \varphi \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin \varphi & 0 & \cos \varphi \end{pmatrix}$$

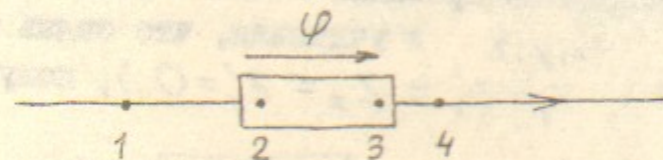


Рис. II.1

где $\vec{S}(1)$ и $\vec{S}(4)$ вектор $\vec{S} = (S_x, S_y, S_z)$ в точках, указанных на рис. II.1. Следуя работе [1], из уравнений (9) получим:

$$\delta S_1 = S_x \varphi \sin \varphi \frac{\delta \delta}{\nu} + \nu S_y [x_4' - (x_1' - \varphi z_2') \cos \varphi - (z_1' + \varphi x_2') \sin \varphi] - S_z \varphi \cos \varphi \frac{\delta \delta}{\nu}$$

$$\delta S_2 = \nu S_x [x_1' - x_4' \cos \varphi + z_4' \sin \varphi - \varphi z_2'] + \nu S_z [z_1' - x_4' \sin \varphi - z_4' \cos \varphi + \varphi x_2']$$

$$\delta S_3 = S_x \varphi \cos \varphi \frac{\delta \delta}{\nu} + \nu S_y [z_4' + (x_1' - \varphi z_2') \sin \varphi - (z_1' + \varphi x_2') \cos \varphi] + S_z \varphi \sin \varphi \frac{\delta \delta}{\nu}$$

точка 2 соответствует началу области в соленоиде с однородным полем, $S_{x,y,z}$ проекции в точке 1.

б) Для вставки (рис. II.2) с двумя одинаковыми соленоидами и линзами между ними, компенсирующими связь, имеем

где $\vec{\delta S}_I$ и $\vec{\delta S}_{II}$ изменения на I и II соленоидах (см. пункт а)

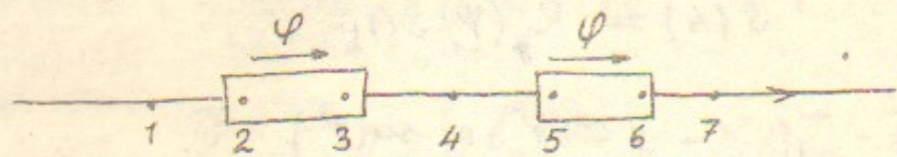


Рис. II.2

Выражая все необходимые проекции спина через его входные в точке I значения $S_{x,y,z}$ и учитывая, что связь вне вставки скомпенсирована ($Z_1 = Z_1' = Z_7 = Z_7' = 0$), получим

$$\delta S_1 = 2S_x \varphi \sin 2\varphi \frac{\delta r}{r} + v S_y [x_7' - x_1' \cos 2\varphi + \varphi (z_2' \cos 2\varphi - x_2' \sin 2\varphi + z_5' \cos \varphi - x_5' \sin \varphi)] - 2S_z \varphi \cos 2\varphi \frac{\delta r}{r}$$

$$\delta S_2 = v S_x [x_1' - x_7' \cos 2\varphi - \varphi (z_2' + z_5' \cos \varphi + x_5' \sin \varphi)] + v S_z [-x_7' \sin 2\varphi + \varphi (x_2' - z_5' \sin \varphi + x_5' \cos \varphi)]$$

$$\delta S_3 = 2S_x \varphi \cos 2\varphi \frac{\delta r}{r} + v S_y [x_1' \sin 2\varphi - \varphi (z_2' \sin 2\varphi + x_2' \cos 2\varphi + z_5' \sin \varphi + x_5' \cos \varphi)] + 2S_z \varphi \sin 2\varphi \frac{\delta r}{r}$$

в) На участке с обычной фокусировкой и ведущим полем, поворачивающим спин вокруг оси Z на угол $\alpha = v \int \mathcal{K} d\theta$, имеем

$$R_z(\alpha) = \begin{pmatrix} \cos \alpha & -\sin \alpha & 0 \\ \sin \alpha & \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

и изменение проекций из (9) в приближении, когда отсутствуют колебания по Z ($Z'' = 0$):

$$\delta S_3 = 0, \quad \delta(S_1 + iS_2) = i(S_x + iS_y)|_2 \left[\alpha \frac{\delta r}{r} - v(x_2' - x_1') \right]$$

где $(S_x + iS_y)|_2$ — комбинация из проекций спина на выходе участка в точке 2. То же самое можно записать в виде:

$$\vec{\delta S} = R_z\left(\frac{\pi}{2}\right) Y \vec{S}(2) = R_z\left(\alpha + \frac{\pi}{2}\right) Y \vec{S}(1)$$

$$Y = \left[\alpha \frac{\delta r}{r} - v(x_2' - x_1') \right] \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

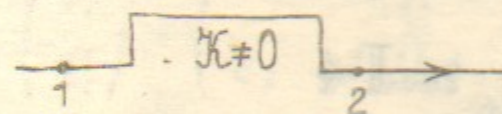


Рис. II.3

Используя результаты пунктов а, б, в легко просуммировать изменения спина в пределах от $\theta_0 + 2\pi(K-1)$ до $\theta_0 + 2\pi K$ и тем самым найти вектор $\vec{\delta S}_K$. С точки зрения кинетики спина необходимо посчитать величину $\vec{\delta S}_K$ в точках накопителя, где есть поперечное к скорости магнитное поле, — в полукольцах с ведущим и в магните MD (см. рис. II.4), вклад которого в диффузию довольно велик (интеграл куба поля в нем составляет ~ 30% от интеграла по всему кольцу).

Ограничимся рассмотрением простой кинематической схемы (см. § I), в которой MD вращает спин на π , а угол поворота на вставках с соленоидами I и II равны: $2\varphi_I = 2\varphi_{II} = 2\varphi$. После скачка энергии на азимуте θ_0 частица движется с отклонением от равновесной траектории

$$x = x_b + \varphi \frac{\delta r}{r} \quad (10)$$

где безатронную часть x_b удобно представить в виде, аналогичном форме Флоке: $x_b = \frac{\delta r}{r} c f e^{i\nu x \theta} + \text{к.с.}$

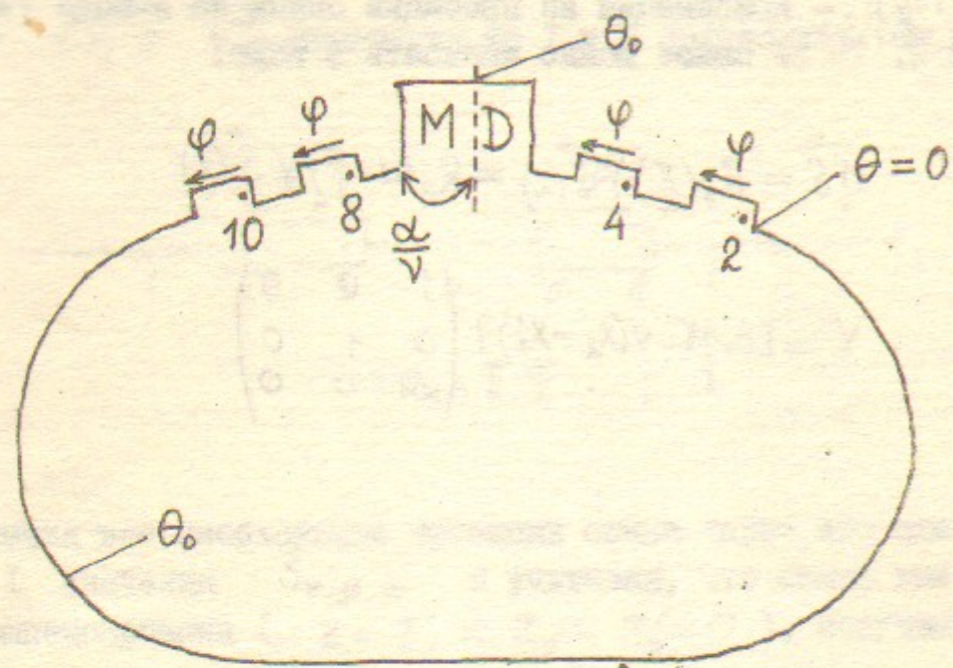


Рис. II. 4

Константу $c = |c| e^{i\phi_0}$ нетрудно найти из начальных условий в момент скачка $x_0 = x'_0 = 0$ [1]

$$|c| = \frac{1}{2} \sqrt{\mathcal{H}_0} \quad (11)$$

$$\phi_0 = \arccos(-\psi_0 / \sqrt{\mathcal{H}_0 \beta_0}) - \int_0^{\theta_0} \frac{R d\theta}{\rho}$$

где $\mathcal{H}_0 = \frac{\psi_0^2 + (\alpha_0 \psi_0 + \beta_0 \psi_0')^2}{\beta_0}$, $\alpha_0, \beta_0, \psi_0, \psi_0'$ —

амплитудные и дисперсионная функции накопителя в точке θ_0 . Вертикальные колебания отсутствуют всюду кроме участков внутри вставок с соленоидами. В этом приближении вследствие вертикальной направленности спина в полукольцах ($S_x = S_y = 0$) вклад этой части накопителя в $\delta \bar{S}_K$ равен нулю (см. пункт в).

Если θ_0 находится где-то в полукольце, то $\delta \bar{S}_K$ равен изменению спина на экспериментальном промежутке $\delta \bar{S}^{np}$, повернутому на угол $\chi_0 = \int_{\theta_0}^{\theta_0 + \delta \theta} \dot{\chi} d\theta$ вокруг оси Z (см. рис. II. 4)

$$\delta \bar{S}_K = R_z(\chi_0) \delta \bar{S}^{np} \quad (12)$$

В данной кинематической схеме

$$\delta S_1^{np} = \delta S_3^{np} = 0$$

$$\delta S_2^{np} = v\psi [-x'_2 + z'_4 \sin\psi - x'_4 \cos\psi + z'_8 \sin 2\psi + x'_8 \cos 2\psi + z'_{10} \sin\psi + x'_{10} \cos\psi] - \pi \sin 2\psi \frac{\delta \delta}{r} \quad (13)$$

(производные x'_i, z'_i взяты в точках, где начинается область однородного поля каждого из соленоидов). Используя преобразование

$$\begin{pmatrix} x'_i \\ z'_i \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} a_i & b_i \\ c_i & d_i \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x'_1 \end{pmatrix}$$

где a_i, b_i, c_i, d_i — элементы соответствующих матриц перехода, x_1, x'_1 — радиальные координата и угол в точке $\theta = 0$ на K-обороте, и представление X-колебаний в виде (10, 11), найдем, что

$$\delta S_2^{np} = \left\{ c[A|f_1| + B(|f_1|' + \frac{i}{|f_1|})] e^{i2\pi\nu_x K} + \text{к.с.} \right\} + D \frac{\delta \delta}{r} \quad (14)$$

(здесь $|f_1|^2 = \beta_1$ и $|f_1|' = -\alpha_1/|f_1|$, $\alpha_1 = -\beta_1/2$ также относятся к точке $\theta = 0$). Коэффициенты A, B, D имеют вид

$$\begin{pmatrix} A \\ B \end{pmatrix} = v\psi' \left[- \begin{pmatrix} a_2 \\ b_2 \end{pmatrix} + \sin\psi \begin{pmatrix} c_4 + c_{10} \\ d_4 + d_{10} \end{pmatrix} - \cos\psi \begin{pmatrix} a_4 - a_{10} \\ b_4 - b_{10} \end{pmatrix} + \sin 2\psi \begin{pmatrix} c_8 \\ d_8 \end{pmatrix} + \cos 2\psi \begin{pmatrix} a_8 \\ b_8 \end{pmatrix} \right] \quad (15)$$

$$D = -\pi \sin 2\psi + v\psi' [-\psi'_{x_2} + \psi'_{z_4} \sin\psi - \psi'_{x_4} \cos\psi + \psi'_{z_8} \sin 2\psi + \psi'_{x_8} \cos 2\psi + \psi'_{z_{10}} \sin\psi + \psi'_{x_{10}} \cos\psi]$$

Найдем сумму

$$\delta_{\gamma} T = \sum_{k=1}^N \delta S_2^{np} e^{-i2\pi\nu_0 k}$$

Подставляя сюда δS_2^{np} в виде (14), получим

$$\operatorname{Re}(T) = -\frac{|C|}{2\sqrt{\beta_1} \sin\pi(\nu_x + \nu_0) \sin\pi(\nu_x - \nu_0)} \left\{ (A\beta_1 - B\alpha_1) [\cos\Phi_0 \cos 2\pi\nu_0 - \cos(2\pi\nu_x + \Phi_0)] + \right. \\ \left. + B [\sin(2\pi\nu_x + \Phi_0) - \sin\Phi_0 \cos 2\pi\nu_0] \right\} - \frac{1}{2} D \quad (16)$$

$$\operatorname{Im}(T) = -\frac{|C|}{2\sqrt{\beta_1} \sin\pi(\nu_x + \nu_0) \sin\pi(\nu_x - \nu_0)} \left\{ -(A\beta_1 - B\alpha_1) \sin 2\pi\nu_0 \cos\Phi_0 + \right. \\ \left. + B \sin\Phi_0 \sin 2\pi\nu_0 \right\} - \frac{1}{2} \operatorname{ctg} \pi\nu_0 D$$

Из формул (4, 5) с учетом (12) имеем

$$P_x = -\operatorname{Re}(T) \sin \chi_0 \quad (16)$$

$$P_y = \operatorname{Re}(T) \cos \chi_0$$

$$P_z = 0$$

$$Q_x = -\operatorname{Im}(T) \sin \chi_0$$

$$Q_y = \operatorname{Im}(T) \cos \chi_0$$

$$Q_z = 0$$

$$\gamma \frac{\partial n}{\partial r} = -P_x + Q_y$$

$$\gamma \frac{\partial n}{\partial y} = -P_y - Q_x$$

$$\gamma \frac{\partial n}{\partial z} = 0$$

$$\left(\gamma \frac{\partial n}{\partial r} \right)^2 = |T|^2$$

В случае, если θ_0 находится в магните МД (недоворот спина вокруг оси Z до полного угла π в этой точке равен α - см. Рис. II.4), то величина δS_k определяется суммой вкладов от отдельных частей экспериментального промежутка. Вклад α -части МД равен

$$R_z(\pi - \alpha) R_y(2\varphi) R_z(2\pi\nu - \pi) R_y(2\varphi) \delta \vec{S}^\alpha$$

вклад вставки II

$$R_z(\pi - \alpha) R_y(2\varphi) R_z(2\pi\nu - \pi) \delta \vec{S}^\Pi$$

вклад вставки I

$$R_z(\pi - \alpha) \delta \vec{S}^I$$

вклад $(\pi - \alpha)$ -части МД

($\delta \vec{S}^\alpha, \delta \vec{S}^\Pi, \delta \vec{S}^I, \delta \vec{S}^{\pi - \alpha}$ - изменение спина при прохождении частицей соответствующей части промежутка). Суммарное изменение спина на обороте

$$\delta S_1(k) = (-\cos \alpha \cos 2\varphi \sin 2\pi\nu + \sin \alpha \cos 2\pi\nu) [-d \sin 2\varphi \frac{\delta \gamma}{\gamma} + E_1(k)] + \\ + \frac{\delta \gamma}{\gamma} \left\{ 2\varphi [\cos \alpha \cos 2\varphi (1 - \cos 2\pi\nu) - \sin \alpha \sin 2\pi\nu] - \right. \\ \left. - (\pi - \alpha) \sin \alpha \sin 2\varphi \right\} - \sin \alpha E_2(k)$$

$$\delta S_2(k) = (\sin \alpha \cos 2\varphi \sin 2\pi\nu + \cos \alpha \cos 2\pi\nu) [-d \sin 2\varphi \frac{\delta \gamma}{\gamma} + E_1(k)] + \\ + \frac{\delta \gamma}{\gamma} \left\{ -2\varphi [\sin \alpha \cos 2\varphi (1 - \cos 2\pi\nu) + \cos \alpha \sin 2\pi\nu] - \right. \\ \left. - (\pi - \alpha) \cos \alpha \sin 2\varphi \right\} - \cos \alpha E_2(k) \quad (18)$$

$$\delta S_3(k) = -\sin 2\varphi \sin 2\pi\nu [-d \sin 2\varphi \frac{\delta \gamma}{\gamma} + E_1(k)] + \\ + 2\varphi \sin 2\varphi (1 - \cos 2\pi\nu) \frac{\delta \gamma}{\gamma}$$

Функции $E_{1,2}(k)$ выражаются через производные X'_i, Z'_i , взятые в нескольких точках экспериментального промежутка и зависящие от номера оборота K :

$$E_1(k) = \nu [-\sin 2\psi X'_0(k-1) + \psi (\sin 2\psi Z'_8(k) + \cos 2\psi X'_8(k) + \sin \psi Z'_{10}(k) + \cos \psi X'_{10}(k))] \quad (19)$$

$$E_2(k) = \nu [-\sin 2\psi X'_0(k) - \psi (-X'_2(k) + \sin \psi Z'_4(k) - \cos \psi X'_4(k))] \quad (19)$$

Величины $X'_i, Z'_i, i=2,4,8,10$ относятся к точкам в соленоидах (см. Рис. 12), где в них начинается область однородного поля. Производные $X'_0(k)$ и $X'_0(k-1)$ взяты в точке с азимутом θ_0 в МД, где произошел скачок энергии, и отличаются номером оборота.

Покажем, что вклад в (18) членов, содержащих $X'_0(k)$ и $X'_0(k-1)$ исчезает при суммировании по оборотам. Обозначим этот вклад через $\vec{\Delta}(k)$. Тогда для первых двух оборотов, совершенных после скачка энергии, можно записать сумму их вкладов, используя (1):

$$\begin{aligned} \cos 2\pi\nu_0 \vec{\Delta}(1) + \vec{n} \times \vec{\Delta}(1) \sin 2\pi\nu_0 + \vec{\Delta}(2) = \\ = \nu \sin 2\psi (\vec{e}_1 \sin \alpha + \vec{e}_2 \cos \alpha) X'_0(2) \end{aligned}$$

Для вычисления последней суммы учтено, что $X'_0=0$ в момент скачка, и подставлены проекции вектора \vec{n} в точке θ_0 . (см. приложение I), равные:

$$n_x = -\cos \alpha \sin 2\psi, \quad n_y = \sin \alpha \sin 2\psi, \quad n_z = \cos 2\psi$$

Нетрудно далее показать, что сумма вкладов N оборотов всегда будет равна $\vec{\Delta}_N = \nu \sin 2\psi (\vec{e}_1 \sin \alpha + \vec{e}_2 \cos \alpha) X'_0(N)$ и вследствие радиационного затухания при $2\pi\lambda N \gg 1$

$$X'_0(N) \rightarrow 0, \quad \Delta_N \rightarrow 0$$

Таким образом, радиальные колебания в магните МД, где \vec{n} отклонено от вертикали, не дают вклада в интегральные изменения спина в нем самом, подобно тому, как это имеет место в полукольцах, где $n_z = 1$. Этот результат является общим для случая, когда вертикальное движение учитывается только на вставках, в которых локализована связь поперечных колебаний и не содержится магнитов с поперечным к скорости полем (см. работу [1]).

Произведя алгебраизацию выражений для $\vec{S}(k)$ (18) с учетом вышесказанного, получим

$$\vec{S}_j(k) = \frac{\delta \delta}{\delta} \left\{ C [A_j |f_{11}| + B_j (|f_{11}'| + \frac{i}{|f_{11}|})] e^{i2\pi\nu_k k} + \text{к.с.} \right\} + D_j \frac{\delta \delta}{\delta}$$

$$j = 1, 2, 3 \quad (x, y, z)$$

$$\begin{pmatrix} A_1 \\ B_1 \end{pmatrix} = (-\cos \alpha \cos 2\psi \sin 2\pi\nu + \sin \alpha \cos 2\pi\nu) \begin{pmatrix} F_A \\ F_B \end{pmatrix} - \sin \alpha \begin{pmatrix} G_A \\ G_B \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} A_2 \\ B_2 \end{pmatrix} = (\sin \alpha \cos 2\psi \sin 2\pi\nu + \cos \alpha \cos 2\pi\nu) \begin{pmatrix} F_A \\ F_B \end{pmatrix} - \cos \alpha \begin{pmatrix} G_A \\ G_B \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} A_3 \\ B_3 \end{pmatrix} = -\sin 2\psi \sin 2\pi\nu \begin{pmatrix} F_A \\ F_B \end{pmatrix}$$

$$\begin{aligned} D_1 = & (-\cos \alpha \cos 2\psi \sin 2\pi\nu + \sin \alpha \cos 2\pi\nu) (-\alpha \sin 2\psi + F_D) + \\ & + 2\psi [\cos \alpha \cos 2\psi (1 - \cos 2\pi\nu) - \sin \alpha \sin 2\pi\nu] - \\ & - (\pi - \alpha) \sin \alpha \sin 2\psi - \sin \alpha G_D \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} D_2 = & (\sin \alpha \cos 2\psi \sin 2\pi\nu + \cos \alpha \cos 2\pi\nu) (-\alpha \sin 2\psi + F_D) - \\ & - 2\psi [\sin \alpha \cos 2\psi (1 - \cos 2\pi\nu) + \cos \alpha \sin 2\pi\nu] - \\ & - (\pi - \alpha) \cos \alpha \sin 2\psi - \cos \alpha G_D \end{aligned}$$

$$D_3 = -\sin 2\psi \sin 2\pi\nu (-\alpha \sin 2\psi + F_D) + 2\psi \sin 2\psi (1 - \cos 2\pi\nu)$$

где коэффициенты $F_A, F_B, F_D, G_A, G_B, G_D$, имеют вид:

$$\begin{pmatrix} F_A \\ F_B \end{pmatrix} = \nu \psi \left[\sin 2\psi \begin{pmatrix} c_8 \\ d_8 \end{pmatrix} + \cos 2\psi \begin{pmatrix} a_8 \\ b_8 \end{pmatrix} + \sin \psi \begin{pmatrix} c_{10} \\ d_{10} \end{pmatrix} + \cos \psi \begin{pmatrix} a_{10} \\ b_{10} \end{pmatrix} \right]$$

$$\begin{pmatrix} G_A \\ G_B \end{pmatrix} = \nu \psi \left[\begin{pmatrix} a_2 \\ b_2 \end{pmatrix} - \sin \psi \begin{pmatrix} c_4 \\ d_4 \end{pmatrix} + \cos \psi \begin{pmatrix} a_4 \\ b_4 \end{pmatrix} \right]$$

$$F_j = \nu \varphi (\sin 2\varphi \Psi'_{z8} + \cos 2\varphi \Psi'_{x8} + \sin \varphi \Psi'_{z10} + \cos \varphi \Psi'_{x10})$$

$$G_j = \nu \varphi (\Psi'_{x2} - \sin \varphi \Psi'_{z4} + \cos \varphi \Psi'_{x4})$$

Суммируя по оборотам (3), получим выражения, которые являются обобщением (16)

$$P_j = -\frac{|C|}{2\sqrt{\beta_1} \sin \pi(\nu_x - \nu_0) \sin \pi(\nu_x + \nu_0)} \left\{ (A_j \beta_1 - B_j \alpha_1) [\cos \Phi_0 \cos 2\pi\nu_0 - \cos(2\pi\nu_x + \Phi_0)] + B_j [\sin(2\pi\nu_x + \Phi_0) - \sin \Phi_0 \cos 2\pi\nu_0] \right\} - \frac{1}{2} D_j$$

$$Q_j = -\frac{|C|}{2\sqrt{\beta_1} \sin \pi(\nu_x - \nu_0) \sin \pi(\nu_x + \nu_0)} \left\{ -(A_j \beta_1 - B_j \alpha_1) \sin 2\pi\nu_0 \cos \Phi_0 + B_j \sin \Phi_0 \sin 2\pi\nu_0 \right\} - \frac{1}{2} \text{ctg} \pi\nu_0 D_j \quad (20)$$

$$j = x, y, z$$

$$r \frac{\partial \vec{n}}{\partial r} = -(\vec{P} + \vec{n} \times \vec{Q})$$

Полученные формулы (20) для вычисления параметра спин-орбитальной связи в магните МД, где спин может быть направлен произвольно в зависимости от параметров φ и α , носят общий характер для любых схем, в которых возбуждение бетатронных колебаний квантовыми флуктуациями в магнитах происходит только по радиусу, а вертикальное движение учитывается внутри вставок с локальной связью поперечных степеней свободы. Коэффициенты A_j, B_j, D_j рассчитываются при получении выражения для δS_k .

Деполаризующие факторы для обычного накопителя с поперечной поляризацией рассмотрены в [8]. Следуя этой работе, запишем в первом порядке величин $\delta r, X, Z$ выражение для частоты прецессии \vec{W} спина неравновесной частицы в базисе, связанном со скоростью (см. приложение II):

$$\begin{aligned} W_1 &= \nu Z'' \\ W_2 &= (\mathcal{K} Z)' - (H_x X)' \end{aligned} \quad (I)$$

$$W_3 = \nu \mathcal{K} (1 + \frac{\delta \delta}{\delta}) - \nu X''$$

H_x - радиальное поле в единицах среднего поля накопителя. С учетом замены $Z \rightarrow Z_0 + Z$ (Z_0 - искажения замкнутой орбиты, а Z - свободные колебания по вертикали) для величин X и Z имеют место уравнения:

$$X'' + g_x X = \mathcal{K} \frac{\delta \delta}{\delta} \quad (2)$$

$$Z_0'' + g_z Z_0 = -H_x$$

$$Z'' + g_z Z = H_x \frac{\delta \delta}{\delta} + \alpha X$$

где $\alpha = -\frac{\partial H_x}{\partial x}$ в единицах среднего поля. В (2) пренебрегается вкладом члена αZ в X -движение^{*)}. Кроме того, мы здесь не рассматриваем радиальные искажения орбиты, т.к. их учет приводит просто к когерентному сдвигу эффективной частоты прецессии спина. Используя форму Флоке, имеем из (2):

$$Z = A_z f_z + A_z^* f_z^* \quad (3)$$

$$A_z' = \frac{1}{2i} (H_x \frac{\delta \delta}{\delta} + \alpha X) f_z^*$$

*) Справедливо для случая, когда не происходит значительного возбуждения вертикального размера пучка (например, вдали от линейного резонанса связи X - и Z -колебаний, или при компенсации этого резонанса специальными повернутыми линзами)

$$X = A_x f_x + A_x^* f_x^*$$

$$A_x = \frac{1}{2i} \mathcal{K} \frac{\delta \mathcal{F}}{\delta f_x}$$

или

$$X = \frac{\delta \mathcal{F}}{\delta f} (C_0 f_x + C_0^* f_x^*) + \Psi_x \frac{\delta \mathcal{F}}{\delta f}$$

$\Psi_x(\theta)$ - дисперсионная функция, C_0 определена в приложении

II.

Для $\nu \gg 1$ в (I) можно положить $w_2 = 0$. Тогда решение уравнения для спина имеет вид ($S_3 \equiv S_z = 1$):

$$\eta(\theta) = e^{i\tilde{w}_3} \eta(\theta_0) - i e^{i\tilde{w}_3} \int_{\theta_0}^{\theta} w_1 e^{-i\tilde{w}_3} d\theta' \quad (4)$$

где $\eta(\theta) = S_1(\theta) + i S_2(\theta)$, $\tilde{w}_3 = \int_{\theta_0}^{\theta} w_3 d\theta'$.

Вертикальные искажения орбиты Z_0 приводят к отклонению вектора \vec{n} от вертикали. Из (4) получаем периодическое решение для поперечных к ведущему полю компонент спина $\eta_c(\theta) = \eta_c(\theta + 2\pi)$

$$\eta_c(\theta) = \frac{i\nu e^{i\nu\tilde{\mathcal{K}}}}{1 - e^{i2\pi\nu}} \int_{\theta}^{\theta+2\pi} Z_0'' e^{-i\nu\tilde{\mathcal{K}}} d\theta' \quad (5)$$

где $\tilde{\mathcal{K}}(\theta) = \int_0^{\theta} \mathcal{K} d\theta'$

Параметр спин - орбитальной связи найдется из (см. приложение II):

$$\gamma \frac{\partial}{\partial \mathcal{F}} (n_x + i n_y) \frac{\delta \mathcal{F}}{\delta f} = - \sum_{k=1}^{\infty} \Delta_k e^{-i2\pi k \nu} \quad (6)$$

$\Delta_k = \Delta \eta_k$ - изменение поперечных компонент спина на k -обороте, связанное с воздействием дополнительных полей на неравновесную частицу. Используя разложение

$$e^{i\tilde{w}_3} \approx e^{i\nu[\tilde{\mathcal{K}}(\theta) - \tilde{\mathcal{K}}(\theta_0)]} \left[1 + i\nu(\tilde{\mathcal{K}} \frac{\delta \mathcal{F}}{\delta f} - X') \right]_{\theta_0}^{\theta}$$

и то обстоятельство, что время релаксации энергии частицы к равновесному значению много больше периода обращения, найдем из (4):

$$\begin{aligned} \Delta_k(\theta) = & i\nu [2\pi(\frac{\delta \mathcal{F}}{\delta f})_k - \Delta X'_k] \eta_c(\theta) e^{i2\pi\nu} - \\ & - \nu^2 (\frac{\delta \mathcal{F}}{\delta f})_k e^{i\nu(2\pi + \tilde{\mathcal{K}})} \left[\int_{\theta}^{\theta+2\pi} Z_0'' \tilde{\mathcal{K}} e^{-i\nu\tilde{\mathcal{K}}} d\theta' - \tilde{\mathcal{K}} \int_{\theta}^{\theta+2\pi} Z_0'' e^{-i\nu\tilde{\mathcal{K}}} d\theta' \right] + \\ & + \nu^2 e^{i\nu(2\pi + \tilde{\mathcal{K}})} \int_{\theta}^{\theta+2\pi} Z_0'' \Delta X'_k e^{-i\nu\tilde{\mathcal{K}}} d\theta' - \\ & - i\nu e^{i\nu(2\pi + \tilde{\mathcal{K}})} \int_{\theta}^{\theta+2\pi} Z_k'' e^{-i\nu\tilde{\mathcal{K}}} d\theta', \quad \Delta X'_k = X'_k(\theta') - X'_k(\theta) \end{aligned} \quad (7)$$

индекс k показывает, что соответствующая величина берется на k -обороте с момента скачка энергии. Рассмотрим вклад в (6) возмущений, связанных с радиальным градиентом $\mathcal{X}(\theta)$ (последнее слагаемое в (7))

$$\begin{aligned} \gamma \frac{\partial}{\partial \mathcal{F}} (n_x + i n_y) &= i\nu \sum_{k=1}^{\infty} e^{i\nu[\tilde{\mathcal{K}} - 2\pi(k-1)]} \int_{\theta}^{\theta+2\pi} Z_k'' e^{-i\nu\tilde{\mathcal{K}}} d\theta' = \\ &= i\nu e^{i\nu\tilde{\mathcal{K}}} \int_{\theta}^{\theta+2\pi} Z'' e^{-i\nu\tilde{\mathcal{K}}} d\theta' = \\ &= -\nu^2 e^{i\nu\tilde{\mathcal{K}}} \int_{\theta}^{\theta+2\pi} Z' \mathcal{X} e^{-i\nu\tilde{\mathcal{K}}} d\theta' \end{aligned} \quad (8)$$

(использовано свойство $Z'(\theta_0) = Z'(\infty) = 0$). Так как (см. (2))

$$A'_z f_z + A_z^* f_z \equiv 0$$

то интегрируя (8) по частям, получим ($A'_z(\theta_0) = A'_z(\infty) = 0$):

$$\gamma \frac{\partial}{\partial r} (n_x + i n_y) = v^2 e^{iv\tilde{x}} \int_{-\infty}^{\infty} [A_z' \int_{-\infty}^{\infty} f_z' \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta' + A_z^* \int_{-\infty}^{\infty} f_z^* \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta'] d\theta' =$$

$$= \frac{iv^2}{2} e^{iv\tilde{x}} \int_{-\infty}^{\infty} \alpha_x [f_z' \int_{-\infty}^{\infty} f_z^* \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta' - f_z^* \int_{-\infty}^{\infty} f_z' \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta'] d\theta' \quad (9)$$

В интегралах $\int_{-\infty}^{\infty} f_z' \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta'$ и $\int_{-\infty}^{\infty} f_z^* \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta'$ возникающих при интегрировании по частям и определенных с точностью до аддитивной константы, выбран нижний предел $-\infty$. Интегрировать при этом надо с малой добавкой в показателе экспоненты, которая не меняет подынтегральную функцию на физически значимом интервале переменной θ . Удобно теперь определить периодическую функцию $F^v(\theta)$, как это впервые сделано в [8]:

$$F^v(\theta) = \frac{v}{2} \left(f_z' \int_{-\infty}^{\infty} f_z^* \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta' - f_z^* \int_{-\infty}^{\infty} f_z' \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta' \right) e^{iv\theta} =$$

$$= \frac{v}{2} \left[\frac{\int_{-\infty}^{\infty} f_z^* \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta'}{1 - e^{i\frac{2\pi}{\rho}(v+v_z)}} - \frac{\int_{-\infty}^{\infty} f_z' \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta'}{1 - e^{i\frac{2\pi}{\rho}(v-v_z)}} \right] e^{iv\theta} \quad (10)$$

где ρ - число суперпериодов в машине (для ВЭП-4 $\rho = 1$). Тогда (9) примет вид:

$$\gamma \frac{\partial}{\partial r} (n_x + i n_y) = iv e^{iv\tilde{x}} \int_{-\infty}^{\infty} \alpha_x F^v e^{-iv\theta'} d\theta' \quad (11)$$

Подставляя в (11) в виде (3) получаем после частичного интегрирования

$$\gamma \frac{\partial}{\partial r} (n_x + i n_y) = \frac{iv}{2} e^{iv\tilde{x}} \left\{ c_0 [1 + i \operatorname{ctg} \pi(v-v)] \int_{-\infty}^{\infty} \alpha \beta_x^{1/2} F^v e^{i(\mu_x - v\theta')} d\theta' + \right.$$

$$+ c_0^* [1 - i \operatorname{ctg} \pi(v+v)] \int_{-\infty}^{\infty} \alpha \beta_x^{1/2} F^v e^{-i(\mu_x + v\theta')} d\theta' +$$

$$\left. + (1 - i \operatorname{ctg} \pi v) \int_{-\infty}^{\infty} \alpha \psi_x F^v e^{-iv\theta'} d\theta' \right\} \quad (12)$$

Подобным образом суммируя по оборотам оставшиеся члены в (6), можно найти вклад в $\gamma \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$ от радиального поля H_x :

$$\gamma \frac{\partial}{\partial r} (n_x + i n_y) = e^{iv\tilde{x}} \left\{ -\frac{\pi v^2}{2} (1 + \operatorname{ctg}^2 \pi v) \int_{-\infty}^{\infty} z_0'' e^{-iv\tilde{x}} d\theta' + \right.$$

$$+ \frac{v^2}{2} (1 - i \operatorname{ctg} \pi v) \left[\int_{-\infty}^{\infty} z_0'' \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta' - \mathcal{K} \int_{-\infty}^{\infty} z_0'' e^{-iv\tilde{x}} d\theta' \right] +$$

$$+ \frac{iv^2}{2} \beta_x^{-1/2} \left[c_0 (i - d_x) e^{i\mu_x} (\operatorname{ctg} \pi(v_x - v) + \operatorname{ctg} \pi v) + c_0^* (i + d_x) e^{-i\mu_x} (\operatorname{ctg} \pi(v_x + v) - \operatorname{ctg} \pi v) \right] \int_{-\infty}^{\infty} z_0'' e^{-iv\tilde{x}} d\theta' -$$

$$- \frac{v^2}{2} \left[c_0 (1 + i \operatorname{ctg} \pi(v_x - v)) \int_{-\infty}^{\infty} z_0'' \beta_x^{-1/2} (i - d_x) e^{i(\mu_x - v\tilde{x})} d\theta' - \right.$$

$$- c_0^* (1 - i \operatorname{ctg} \pi(v_x + v)) \int_{-\infty}^{\infty} z_0'' \beta_x^{-1/2} (i + d_x) e^{-i(\mu_x + v\tilde{x})} d\theta' +$$

$$+ (1 - i \operatorname{ctg} \pi v) \int_{-\infty}^{\infty} z_0'' \psi_x' e^{-iv\tilde{x}} d\theta' \left. \right\} +$$

$$+ \frac{iv}{2} (1 - i \operatorname{ctg} \pi v) \int_{-\infty}^{\infty} H_x F^v e^{-iv\theta'} d\theta' \quad (13)$$

(первые два члена (13) можно получить дифференцированием (5) по энергии).

В заключении приведем алгоритмы вычисления F^v и $\gamma \frac{\partial \vec{n}}{\partial r}$. Удобно представить интегралы в (10) в виде ($\rho = 1$):

$$\int_{-\infty}^{\infty} f_z^* \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta' = \frac{\int_{-\infty}^{\infty} f_z^* \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta'}{1 - e^{i2\pi(v+v_z)}} + \int_0^{\infty} f_z^* \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta'$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} f_z' \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta' = \frac{\int_{-\infty}^{\infty} f_z' \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta'}{1 - e^{i2\pi(v-v_z)}} + \int_0^{\infty} f_z' \mathcal{K} e^{-iv\tilde{x}} d\theta'$$

Это позволяет упростить счет при дискретном интегрировании в $n/2$ раз, где n - число элементов, в которых надо найти F^V . Введем обозначения ($f_z = \beta_z^{1/2} e^{iMz}$, $\alpha_z = -\frac{1}{2}\beta_z$):

$$S_{F1}(\theta) = -\int_0^\theta \mathcal{K} \beta_z^{-1/2} [-\alpha_z \cos(\mu_z + v\tilde{\kappa}) - \sin(\mu_z + v\tilde{\kappa})] d\theta' \quad (I4)$$

$$S_{F2}(\theta) = -\int_0^\theta \mathcal{K} \beta_z^{-1/2} [\cos(\mu_z + v\tilde{\kappa}) - \alpha_z \sin(\mu_z + v\tilde{\kappa})] d\theta'$$

$$S_{F3}(\theta) = -\int_0^\theta \mathcal{K} \beta_z^{1/2} [-\alpha_z \cos(\mu_z - v\tilde{\kappa}) - \sin(\mu_z - v\tilde{\kappa})] d\theta'$$

$$S_{F4}(\theta) = -\int_0^\theta \mathcal{K} \beta_z^{-1/2} [\cos(\mu_z - v\tilde{\kappa}) - \alpha_z \sin(\mu_z - v\tilde{\kappa})] d\theta'$$

$$\mathcal{S}_{Fj} = S_{Fj}(-2\pi), \quad j = 1, 2, 3, 4$$

$$\bar{S}_{F1} = \frac{1}{2} (\mathcal{S}_{F1} + \mathcal{S}_{F2} \operatorname{ctg} \pi(v+v_z)) - S_{F1}$$

$$\bar{S}_{F2} = \frac{1}{2} (\mathcal{S}_{F1} \operatorname{ctg} \pi(v+v_z) - \mathcal{S}_{F2}) + S_{F2}$$

$$\bar{S}_{F3} = \frac{1}{2} (\mathcal{S}_{F3} - \mathcal{S}_{F4} \operatorname{ctg} \pi(v-v_z)) - S_{F3}$$

$$\bar{S}_{F4} = \frac{1}{2} (\mathcal{S}_{F3} \operatorname{ctg} \pi(v-v_z) + \mathcal{S}_{F4}) - S_{F4}$$

Тогда:

$$\operatorname{Re} F^V(\theta) = \frac{V}{2} \beta_z^{1/2} [\bar{S}_{F1} \cos(\mu_z + v\theta) - \bar{S}_{F2} \sin(\mu_z + v\theta) - \bar{S}_{F3} \cos(\mu_z - v\theta) - \bar{S}_{F4} \sin(\mu_z - v\theta)] \quad (I5)$$

$$\operatorname{Im} F^V(\theta) = \frac{V}{2} \beta_z^{1/2} [\bar{S}_{F2} \cos(\mu_z + v\theta) + \bar{S}_{F1} \sin(\mu_z + v\theta) + \bar{S}_{F3} \sin(\mu_z - v\theta) - \bar{S}_{F4} \cos(\mu_z - v\theta)]$$

График $|F^V(\theta)|$ для ВЭП-4 приведен на Рис. 8

При вычислении $\frac{\partial \vec{r}}{\partial t}$ воспользуемся тем же приемом, что и для F^V (см. (I2), (I3))

$$S_1 = \int_0^\theta \beta_x^{1/2} \mathcal{K} [\operatorname{Re} F^V \cos(\mu_x - v\theta') - \operatorname{Im} F^V \sin(\mu_x - v\theta')] d\theta' \quad (I6)$$

$$S_2 = \int_0^\theta \beta_x^{1/2} \mathcal{K} [\operatorname{Re} F^V \sin(\mu_x - v\theta') + \operatorname{Im} F^V \cos(\mu_x - v\theta')] d\theta'$$

$$S_3 = \int_0^\theta \beta_x^{1/2} \mathcal{K} [\operatorname{Re} F^V \cos(\mu_x + v\theta') + \operatorname{Im} F^V \sin(\mu_x + v\theta')] d\theta'$$

$$S_4 = \int_0^\theta \beta_x^{1/2} \mathcal{K} [\operatorname{Im} F^V \cos(\mu_x + v\theta') - \operatorname{Re} F^V \sin(\mu_x + v\theta')] d\theta'$$

$$S_5 = \int_0^\theta (H_x + \Psi_x \mathcal{K}) (\operatorname{Re} F^V \cos v\theta' + \operatorname{Im} F^V \sin v\theta') d\theta'$$

$$S_6 = \int_0^\theta (H_x + \Psi_x \mathcal{K}) (\operatorname{Im} F^V \cos v\theta' - \operatorname{Re} F^V \sin v\theta') d\theta'$$

$$S_7 = \int_0^\theta Z_0'' \beta_x^{-1/2} (-\sin(\mu_x - v\tilde{\kappa}) - \alpha_x \cos(\mu_x - v\tilde{\kappa})) d\theta' +$$

$$+ \beta_x^{-1/2} (\sin \mu_x + \alpha_x \cos \mu_x) S_{13} + \beta_x^{1/2} (\cos \mu_x - \alpha_x \sin \mu_x) S_{14}$$

$$S_8 = \int_0^\theta Z_0'' \beta_x^{-1/2} (\cos(\mu_x - v\tilde{\kappa}) - \alpha_x \sin(\mu_x - v\tilde{\kappa})) d\theta' -$$

$$- \beta_x^{-1/2} (\cos \mu_x - \alpha_x \sin \mu_x) S_{13} + \beta_x^{1/2} (\sin \mu_x + \alpha_x \cos \mu_x) S_{14}$$

$$S_9 = \int_0^\theta Z_0'' \beta_x^{-1/2} (\sin(\mu_x + v\tilde{\kappa}) + \alpha_x \cos(\mu_x + v\tilde{\kappa})) d\theta' -$$

$$- \beta_x^{-1/2} (\sin \mu_x + \alpha_x \cos \mu_x) S_{13} + \beta_x^{1/2} (\cos \mu_x - \alpha_x \sin \mu_x) S_{14}$$

$$S_{10} = \int_0^\theta Z_0'' \beta_x^{-1/2} (\cos(\mu_x + v\tilde{\kappa}) - \alpha_x \sin(\mu_x + v\tilde{\kappa})) d\theta' -$$

$$- \beta_x^{-1/2} (\cos \mu_x - \alpha_x \sin \mu_x) S_{13} - \beta_x^{1/2} (\sin \mu_x + \alpha_x \cos \mu_x) S_{14}$$

$$S_{11} = \int_0^{\theta} z_0'' \Psi_x' \cos v \tilde{\chi} d\theta' - \Psi_x' S_{13}$$

$$S_{12} = - \int_0^{\theta} z_0'' \Psi_x' \sin v \tilde{\chi} d\theta' - \Psi_x' S_{14}$$

$$S_{13} = \int_0^{\theta} z_0'' \cos v \tilde{\chi} d\theta'$$

$$S_{14} = - \int_0^{\theta} z_0'' \sin v \tilde{\chi} d\theta'$$

$$S_{15} = \int_0^{\theta} z_0'' \tilde{\chi} \cos v \tilde{\chi} d\theta'$$

$$S_{16} = - \int_0^{\theta} z_0'' \tilde{\chi} \sin v \tilde{\chi} d\theta'$$

$$\mathfrak{S}_j = S_j(2\pi), \quad j = 1 \div 16$$

$$\bar{S}_1 = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_1 - \mathfrak{S}_2 \operatorname{ctg} \pi(v_x - v)) - S_1$$

$$\bar{S}_2 = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_2 + \mathfrak{S}_1 \operatorname{ctg} \pi(v_x - v)) - S_2$$

$$\bar{S}_3 = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_3 + \mathfrak{S}_4 \operatorname{ctg} \pi(v_x + v)) - S_3$$

$$\bar{S}_4 = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_4 - \mathfrak{S}_3 \operatorname{ctg} \pi(v_x + v)) - S_4$$

$$\bar{S}_5 = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_5 + \mathfrak{S}_6 \operatorname{ctg} \pi v) - S_5$$

$$\bar{S}_6 = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_6 - \mathfrak{S}_5 \operatorname{ctg} \pi v) - S_6$$

$$\bar{S}_7 = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_7 - \mathfrak{S}_8 \operatorname{ctg} \pi(v_x - v)) - S_7$$

$$\bar{S}_8 = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_8 + \mathfrak{S}_7 \operatorname{ctg} \pi(v_x - v)) - S_8$$

$$\bar{S}_9 = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_9 + \mathfrak{S}_{10} \operatorname{ctg} \pi(v_x + v)) - S_9$$

$$\bar{S}_{10} = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_{10} - \mathfrak{S}_9 \operatorname{ctg} \pi(v_x + v)) - S_{10}$$

$$\bar{S}_{11} = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_{11} + \mathfrak{S}_{12} \operatorname{ctg} \pi v) - S_{11}$$

$$\bar{S}_{12} = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_{12} - \mathfrak{S}_{11} \operatorname{ctg} \pi v) - S_{12}$$

$$\bar{S}_{13} = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_{13} + \mathfrak{S}_{14} \operatorname{ctg} \pi v) - S_{13}$$

$$\bar{S}_{14} = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_{14} - \mathfrak{S}_{13} \operatorname{ctg} \pi v) - S_{14}$$

$$\bar{S}_{15} = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_{15} + \mathfrak{S}_{16} \operatorname{ctg} \pi v) - S_{15}$$

$$\bar{S}_{16} = \frac{1}{2} (\mathfrak{S}_{16} - \mathfrak{S}_{15} \operatorname{ctg} \pi v) - S_{16}$$

Вклад α - возмущений в $\rho \frac{\partial^2 \tilde{\chi}}{\partial t^2}$ равен (общий множитель $e^{iv\tilde{\chi}}$ не существен):

$$\begin{aligned} \gamma \frac{\partial n_x(\theta)}{\partial \gamma} &= -\nu |c_0| [\sin \Phi_0 (\bar{S}_1 - \bar{S}_3) + \cos \Phi_0 (\bar{S}_2 + \bar{S}_4)] - \nu \bar{S}_6 \\ \gamma \frac{\partial n_y(\theta)}{\partial \gamma} &= \nu |c_0| [\cos \Phi_0 (\bar{S}_1 + \bar{S}_3) + \sin \Phi_0 (\bar{S}_4 - \bar{S}_2)] + \nu \bar{S}_5 \end{aligned} \quad (I7)$$

Вклад радиального поля равен:

$$\begin{aligned} \gamma \frac{\partial n_x(\theta)}{\partial \gamma} &= \nu^2 \left\{ -\frac{\pi}{2} (1 + \operatorname{ctg}^2 \pi \nu) \bar{S}_{13} + \bar{S}_{15} - \tilde{\kappa} \bar{S}_{13} - \right. \\ &\quad \left. - |c_0| [\cos \Phi_0 (\bar{S}_7 - \bar{S}_9) - \sin \Phi_0 (\bar{S}_8 + \bar{S}_{10})] - \bar{S}_{11} \right\} \\ \gamma \frac{\partial n_y(\theta)}{\partial \gamma} &= \nu^2 \left\{ -\frac{\pi}{2} (1 + \operatorname{ctg}^2 \pi \nu) \bar{S}_{14} + \bar{S}_{16} - \tilde{\kappa} \bar{S}_{14} - \right. \\ &\quad \left. - |c_0| [\cos \Phi_0 (\bar{S}_8 - \bar{S}_{10}) + \sin \Phi_0 (\bar{S}_7 + \bar{S}_{10})] - \bar{S}_{12} \right\} \end{aligned} \quad (I8)$$

Необходимо следить за тем, чтобы при дискретном интегрировании (I4, I6) шаг интегрирования $\Delta\theta$ удовлетворял условию

$$\Delta\theta \ll \frac{2\pi}{\nu_{x,z}} \quad \text{и} \quad \Delta\theta \ll \frac{2\pi}{\nu}$$

- Рис.1. Кинематика спина в схеме получения продольной поляризации ($E = 5$ ГэВ, $\nu_c = \nu = 11.3$).
- Рис.3. Вид β -функций в экспериментальном промежутке (разрывами на чертеже обозначены места расположения вставок с соленоидами).
- Рис.4. Требуемая полная апертура камеры на вставке, расположенной слева от MD.
- Рис.5. Требуемая полная апертура камеры на вставке, расположенной справа от MD.
- Рис.6. Зависимость степени продольной поляризации $\zeta \cdot S_{||}$ ($S_{||} = \sqrt{2}/2$) от частоты радиальных бетатронных колебаний Q_x .
- Рис.7. Зависимость времени радиационной поляризации τ_p от частоты Q_x в схеме получения продольной поляризации при $E = 5$ ГэВ.
- Рис.8. Функция $F^v(\theta)$ для ВЭШ-4 ($\nu_z = 9.57$).
а) $E = 5$ ГэВ ($\nu = 11.36$);
б) $E = 4.75$ ГэВ ($\nu = 10.79$).
- Рис.9. Зависимость степени равновесной поляризации от ν ($\nu_z = 9.57$, $\nu_x = 8.60$).
а) среднеквадратичный разброс углов поворота линз 10^{-3} ;
б) повернута только линза L_7 на угол $5 \cdot 10^{-4}$.
- Рис.10. Зависимость степени равновесной поляризации от ν ($\nu_z = 9.57$, $\nu_x = 8.60$).
а) среднеквадратичный разброс вертикальных смещений линз 0,02 см; $\langle Z_c^2 \rangle^{1/2} \approx 0,13$ см
б) линза L_7 смещена на 0,05 см, $\langle Z_c^2 \rangle^{1/2} = 0,18$ см.

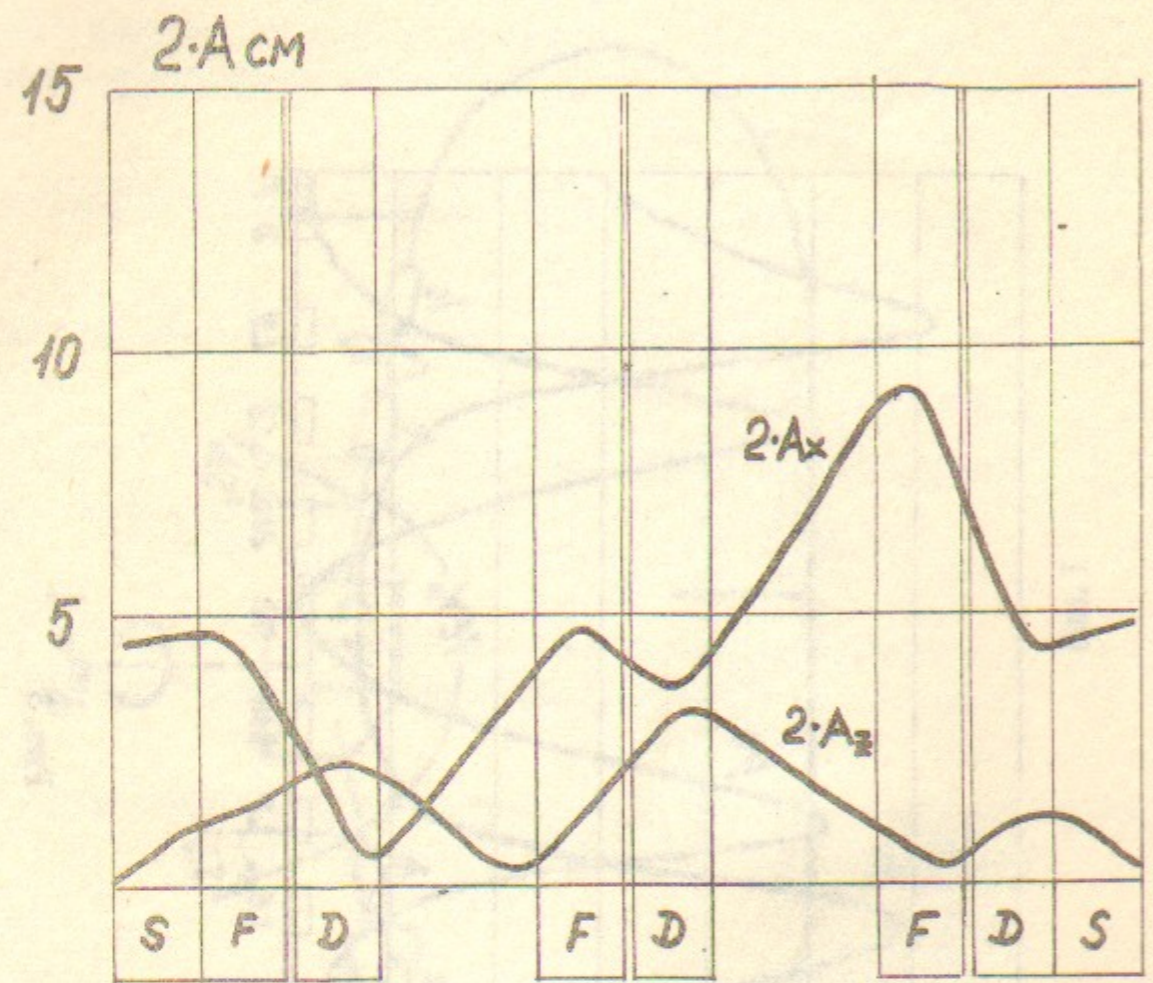


Рис.4

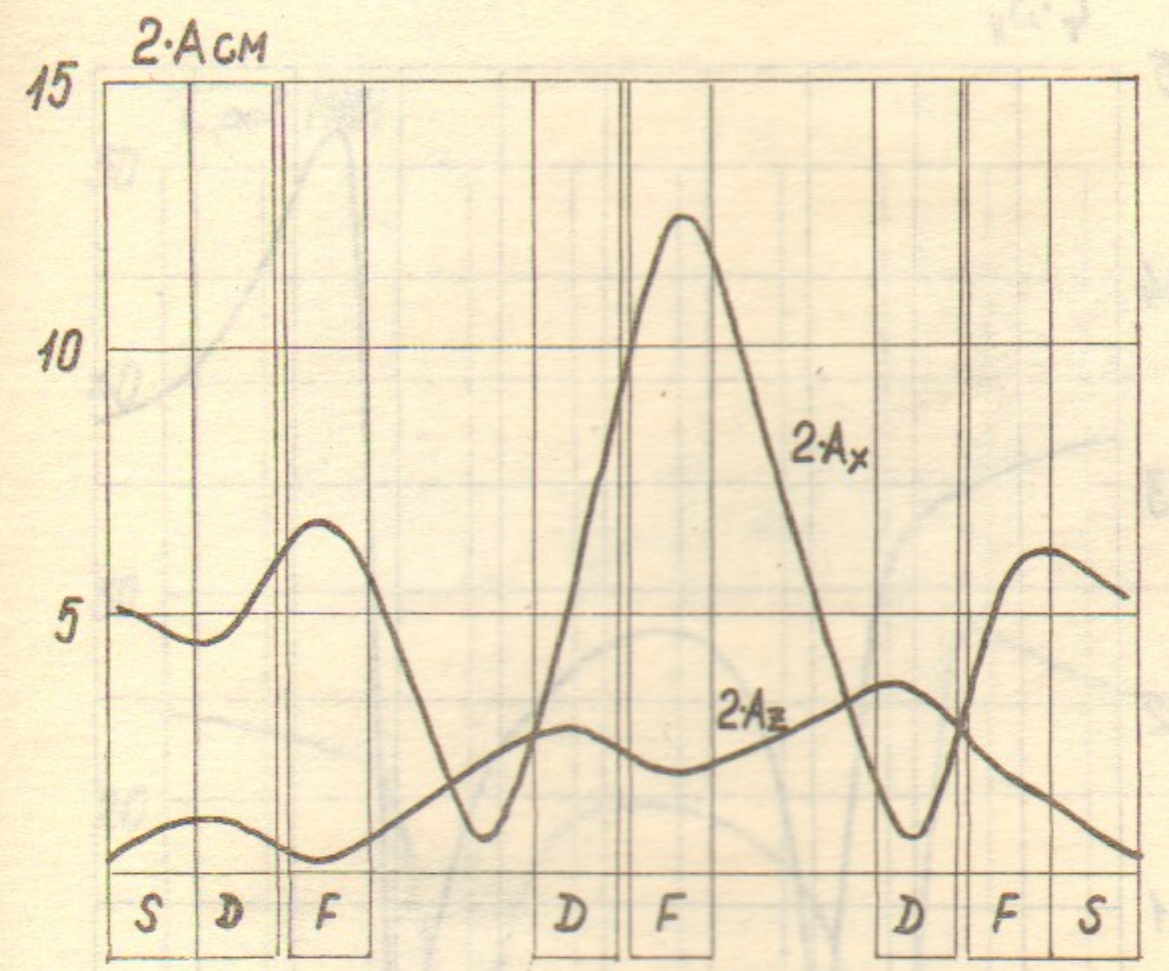


Рис.5

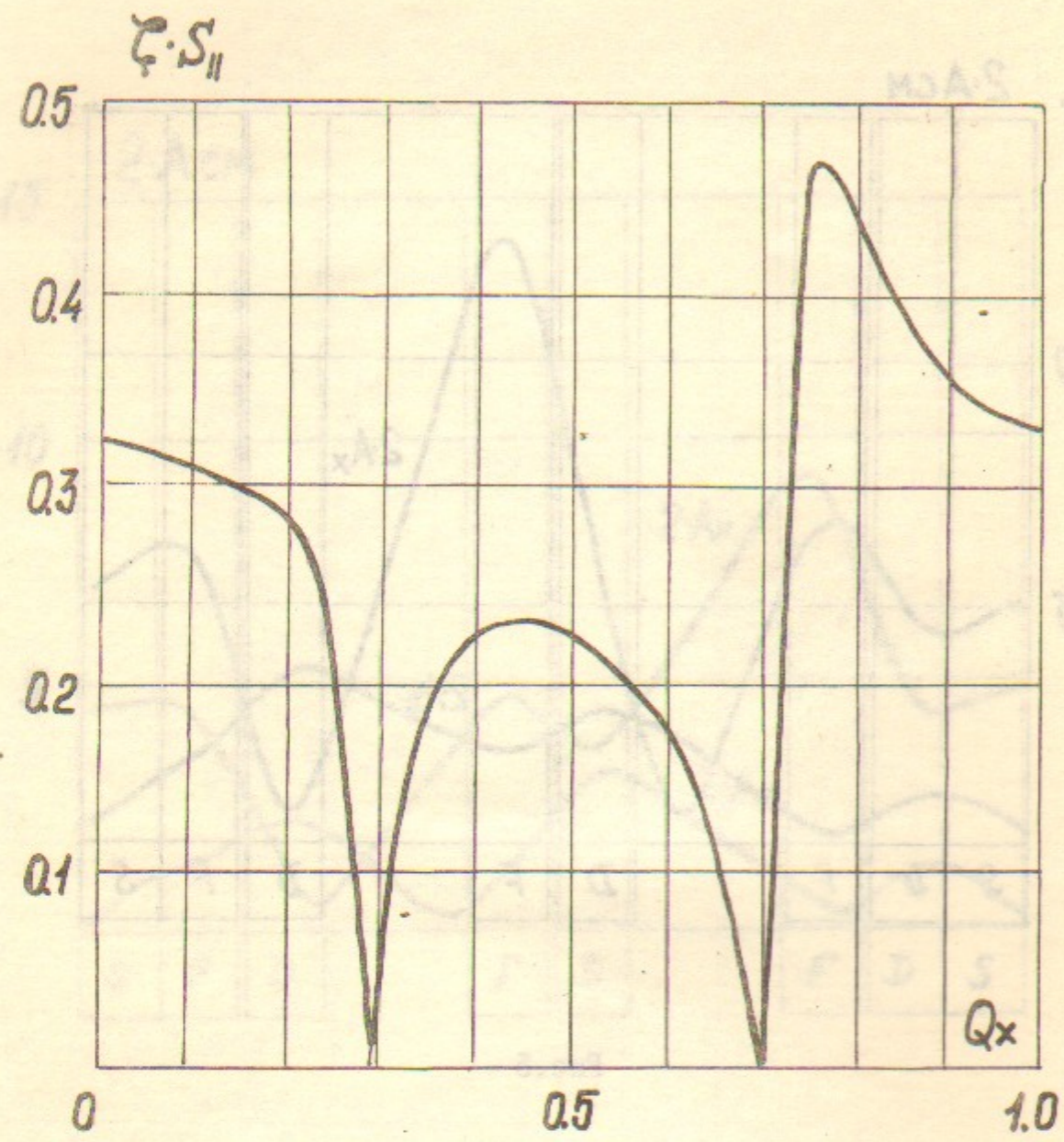


Рис. 6

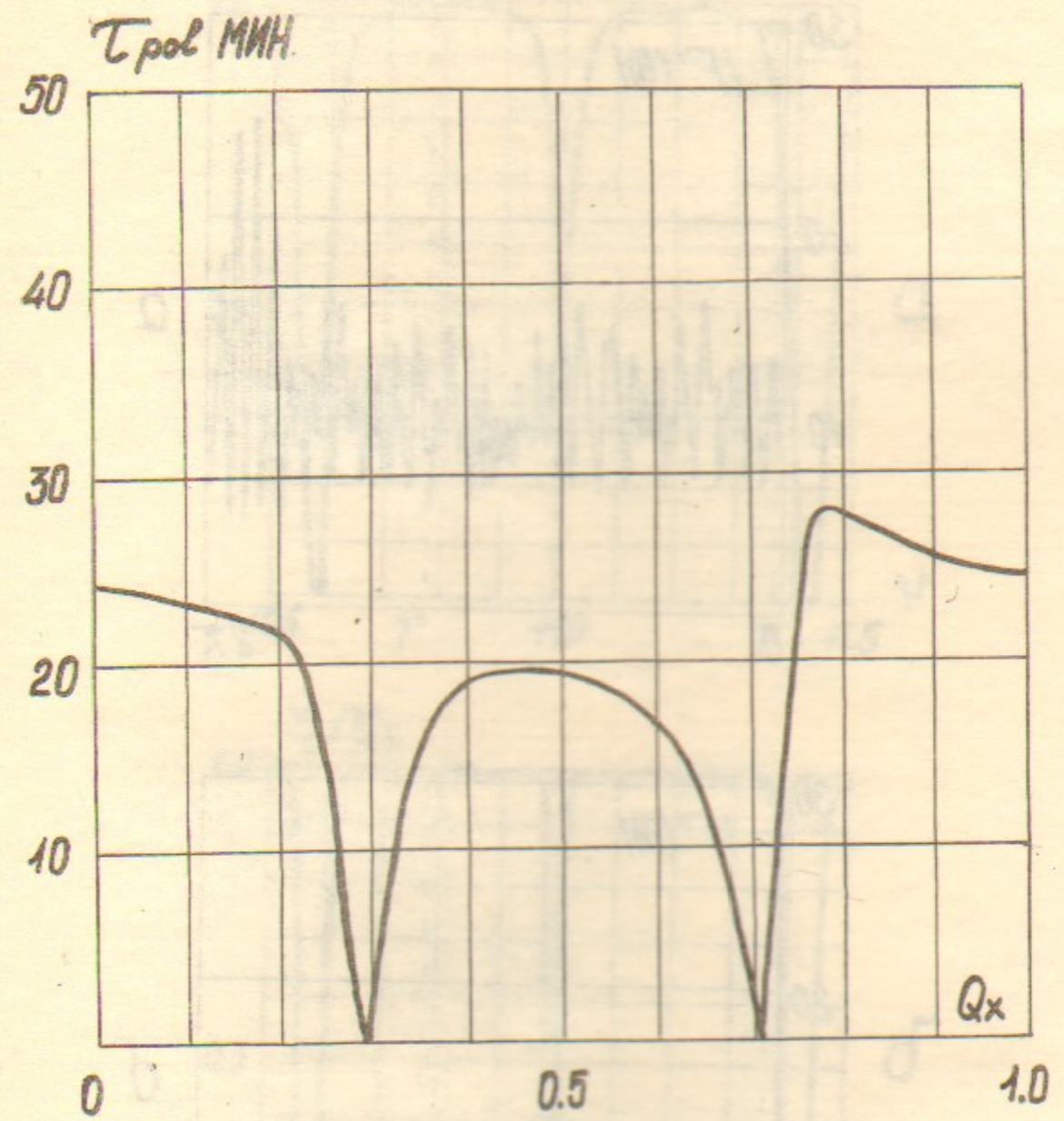


Рис. 7

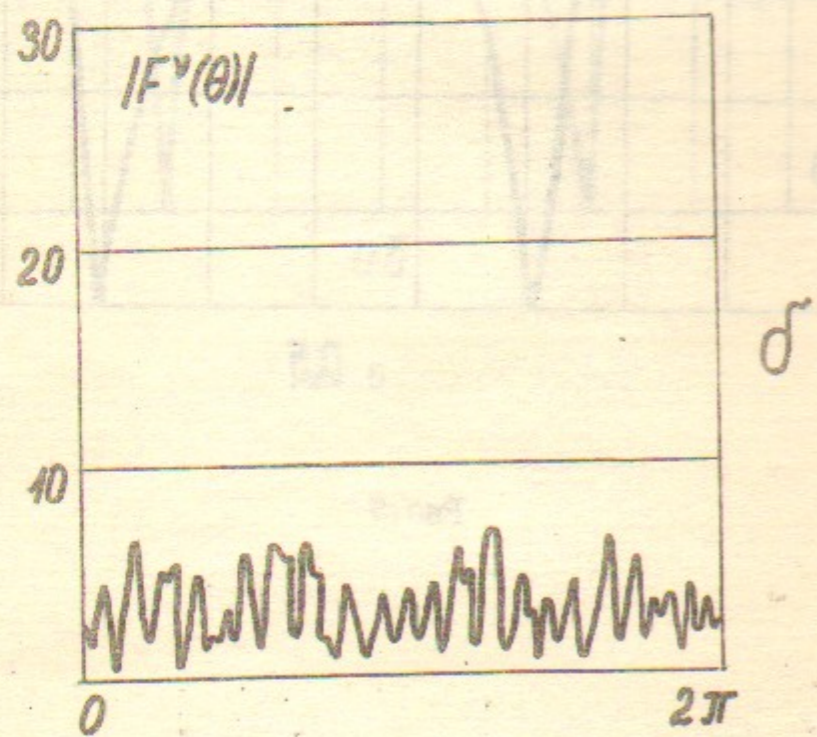
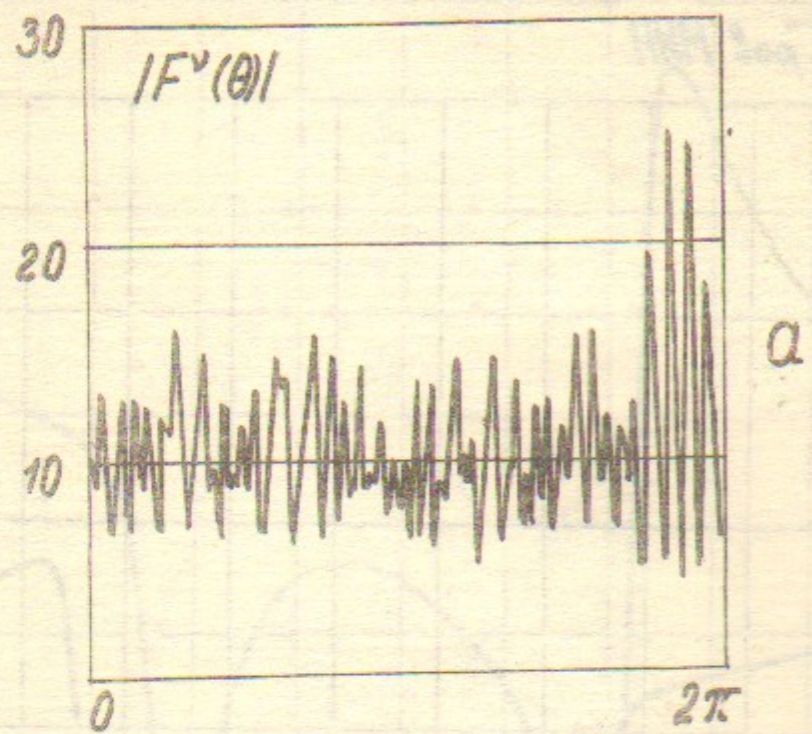


Рис.8

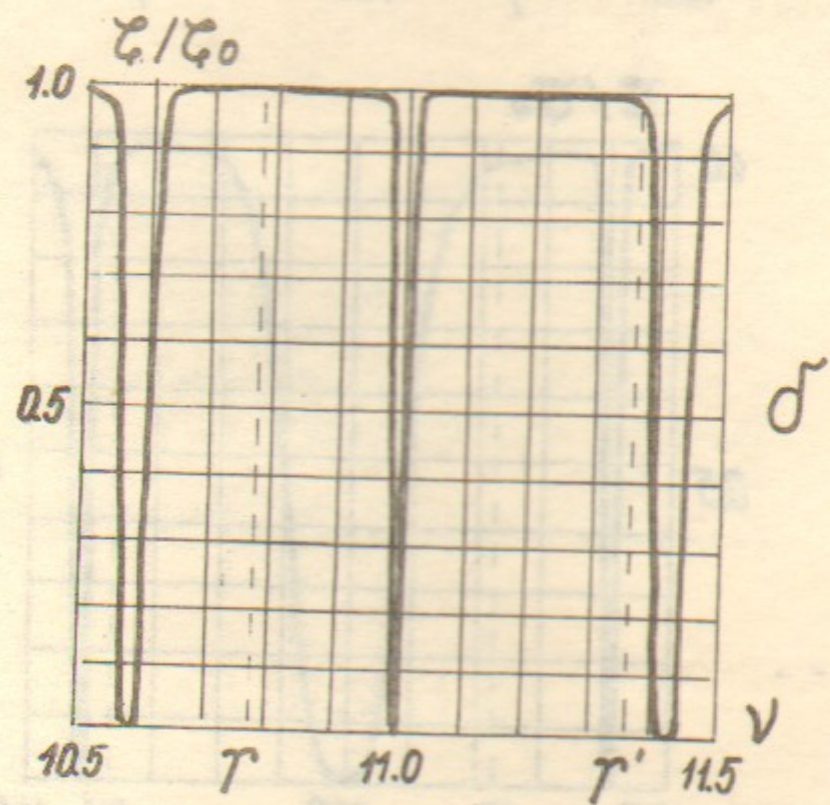
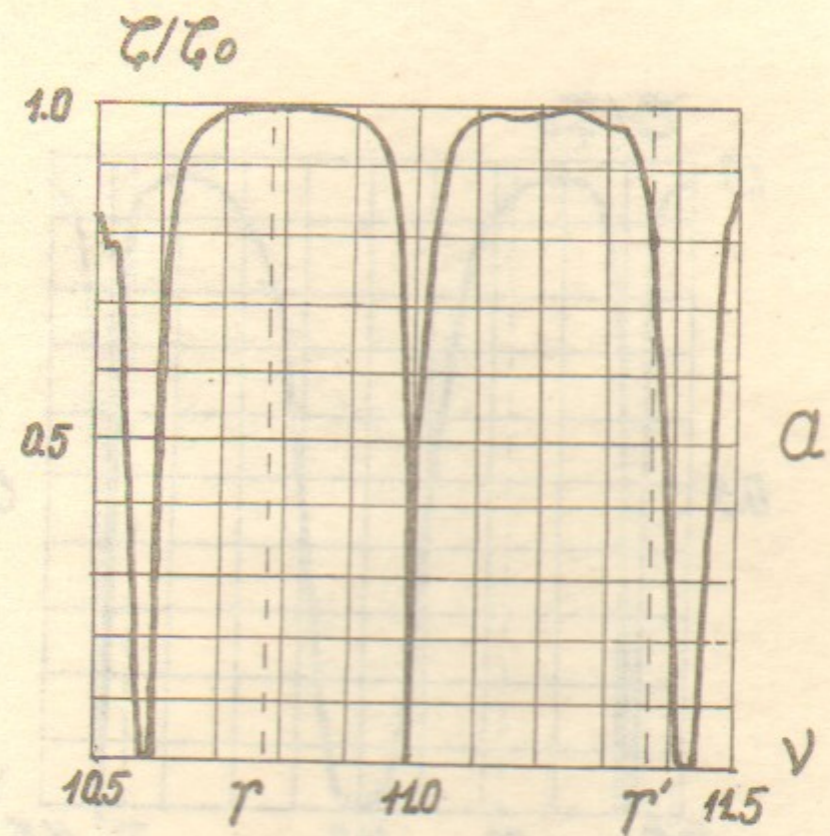


Рис.9

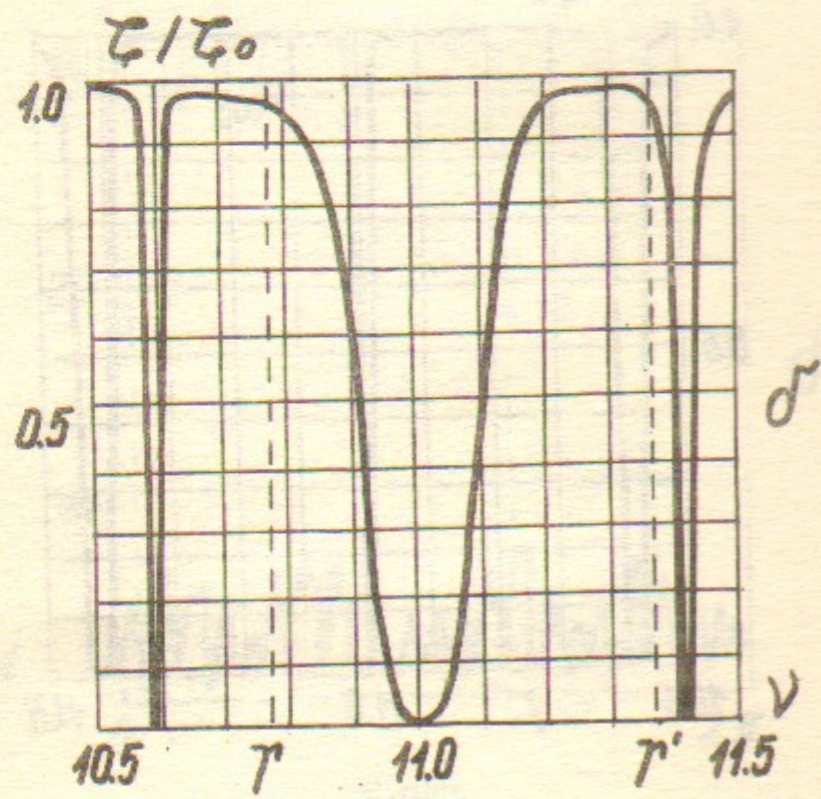
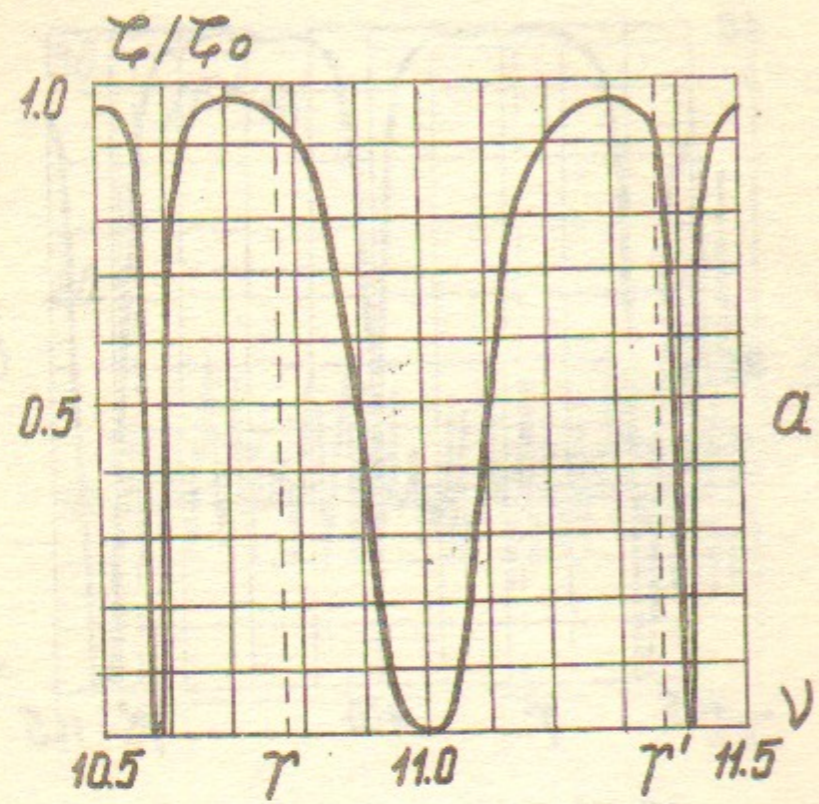


Рис. 10