

СООБЩЕНИЯ
ОБЪЕДИНЕННОГО
ИНСТИТУТА
ЯДЕРНЫХ
ИССЛЕДОВАНИЙ

ДУБНА



С343а

Л-741

26/2-75

P4 - 8731

1902/2-75

И.А.Ломаченков, В.И.Фурман, С.Холан

НОВЫЙ МЕТОД УЧЕТА ВЗАИМОДЕЙСТВИЯ
КОНЕЧНОГО РАДИУСА В ПРЯМЫХ РЕАКЦИЯХ
КЛАСТЕРНОЙ И ДВУХНУКЛОННОЙ ПЕРЕДАЧ

1975

И.А.Ломаченков, В.И.Фурман, С.Холан

НОВЫЙ МЕТОД УЧЕТА ВЗАИМОДЕЙСТВИЯ
КОНЕЧНОГО РАДИУСА В ПРЯМЫХ РЕАКЦИЯХ
КЛАСТЕРНОЙ И ДВУХНУКЛОННОЙ ПЕРЕДАЧ

В В Е Д Е Н И Е

В последние годы, особенно с появлением возможности ускорения тяжелых ионов, интерес к прямым ядерным реакциям переместился в область, где либо налетающее ядро является сложной системой (тяжелый ион), либо переданная конечному ядру группа частиц (кластер) состоит из двух и более нуклонов. В этих случаях для описания не только абсолютных, но даже и относительных сечений реакций совершенно необходимо учитывать конечный радиус взаимодействия, ответственного за переход, а также эффекты отдачи. Методы учета указанных эффектов восходят к работе / 1 /, где они были развиты для реакций срыва (α, p) и ей подобных. Важность учета взаимодействия конечного радиуса (ВКР) в реакциях передачи α -кластеров была продемонстрирована в работе / 2 /. В тех случаях, когда бомбардирующей частицей является тяжелый ион, даже для реакций однонуклонной передачи рассмотрение ВКР является необходимым. Кроме того, существенным условием для согласия теории с экспериментом является учет эффектов отдачи / 3 /. Именно из-за учета отдачи начинают работать ненулевые моменты относительного движения в налетающем ядре.

Несколько особняком стоят работы, в которых анализируются реакции двухнуклонной передачи. Это единственный случай, когда можно более или менее строго учесть внутренние степени свободы переданного кластера, то есть рассмотреть ВКР, зависящее не только от расстояния между центрами тяжести переданного кластера и улетающего ядра, как было в работах / 1-3 /, но и учесть зависимость взаимодействия от расстояния между каждым переданным нуклоном и улетающей частицей. При этом в выражение для амплитуды реакции входят шестимерные интегралы / 4 /. В случае же простой

"кластерной" передачи / 1-3 / амплитуда выражается через трехмерные интегралы.

В настоящей работе рассмотрены прямые ядерные реакции кластерной и двухнуклонной передачи на основе нового метода выделения движения центра инерции группы частиц, развитого в работе /5/.

2. Общие формулы

Рассмотрим реакцию передачи $A(a, b)B$ составной частицы X ($B = A + x$, $a = b + x$).
Следуя работе / 6 /, амплитуду реакции запишем в виде

$$T = \int d\vec{z}_a \int d\vec{z}_b \chi_b^{(-)*}(\vec{k}_b, \vec{z}_b) T' \chi_a^{(+)}(\vec{k}_a, \vec{z}_a), \quad (1)$$

где \vec{z}_a и \vec{z}_b - стандартные каналовые переменные:

$$\begin{aligned} \vec{z}_a &= \vec{z}_{aA} = \vec{R}_a - \vec{R}_A \\ \vec{z}_b &= \vec{z}_{bB} = \vec{R}_b - \vec{R}_B. \end{aligned} \quad (2)$$

Необходимые для последующего изложения кинематические переменные связаны с векторами \vec{z}_a и \vec{z}_b очевидными соотношениями (см. рис.1):

$$\begin{aligned} \vec{z}_{xb} &= \vec{R}_x - \vec{R}_b = \beta \vec{z}_a - \alpha \vec{z}_b \\ \vec{z}_{xA} &= \vec{R}_x - \vec{R}_A = \alpha \vec{z}_a - \delta \vec{z}_b \\ \alpha &= \frac{\alpha(A+x)}{x(A+a)}, \quad \beta = \frac{\alpha \cdot A}{x(A+a)}, \quad \delta = \frac{\beta(A+x)}{x(A+a)}. \end{aligned} \quad (3)$$

Здесь a , b , A , B - массы соответствующих частиц.

Выражение (1) записано в системе координат, в которой полный центр масс (точка 0 на рис.1) покоится.

Используя соотношения (3), амплитуду (1) можно переписать в виде

$$T = J_{ij} \int d\vec{z}_i \int d\vec{z}_j \chi_j^{(-)*}(\vec{k}_j, \vec{z}_j) T'_{ij} \chi_a^{(+)}(\vec{k}_a, \vec{z}_a), \quad (1^I)$$

где \vec{z}_i и \vec{z}_j — произвольная пара координат из набора $(\vec{z}_a, \vec{z}_b, \vec{z}_{xA}, \vec{z}_{xB})$, J_{ij} — соответствующий якобиан перехода. Как будет показано ниже, структура амплитуды T не зависит от конкретного выбора переменных интегрирования, причем в некоторых случаях удобнее проводить вычисление радиальных интегралов, исходя из выражения (I^I) для амплитуды реакции.

Структурный матричный элемент T'_{ij} в очевидных обозначениях $/ I /$ имеет вид:

$$T'_{ij} = \int d\xi_A d\xi_x d\xi_b \Phi_{I_A M_A}^*(\xi_A, \xi_x, \vec{z}_{xA}) \phi_{S_A m_{S_A}}^*(\xi) V_{\mathcal{E}_3} \Phi_{I_A M_A}(\xi) \phi_{S_A m_{S_A}}(\xi, \xi_x, \vec{z}_{xB}), \quad (4)$$

где интегриация проводится по внутренним переменным ядра A и частиц b и x , а взаимодействие $V_{\mathcal{E}_3}$ определяется через нуклон-нуклонные потенциалы формулой

$$V_{\mathcal{E}_3} = \sum_{k=1}^{\mathcal{E}} \sum_{n=1}^{\infty} V_{kn}. \quad (5)$$

Матричный элемент T' содержит всю информацию об ядерной структуре, правила отбора по моментам и т.п.

3. Реакции передачи кластера

Для реакции передачи кластера x как целого взаимодействия сводится к взаимодействию $V(z_{xb})$ между центрами тяжести частиц b и x . В целях упрощения дальнейшего рассмотрения примем, что потенциал $V(z_{xb})$ не зависит от спиновых переменных. Волновую функцию конечного ядра B представим в виде генеалогического разложения по функциям захваченной частицы x и функциям ядра A :

$$\tilde{\Phi}_{I_A M_B}(s_A, s_x, \vec{z}_{xA}) = \sum_{I_A, I_B} D_{I_A I_B}^{j_A s_A} \left[\tilde{\Phi}_{I_A}(s_A) \left[\phi_{e_2}(\vec{z}_{xA}) \phi_{s_x}(\vec{z}_j) \right] \right]_{I_B M_B}, \quad (6)$$

где $\phi_{e_2}(\vec{z}_{xA}) = Y_{e_2 m_2}(\vec{z}_{xA}) U_{e_2}(\vec{z}_{xA})$, а квадратные скобки означают векторное сложение моментов.

Здесь $\sum_{I_A I_B}^{j_A s_A}$ — обобщенный генеалогический коэффициент разложения

Волновой функции частицы "а" запишем в следующем виде:

$$\tilde{\Phi}_{s_A m_{s_A}}(s_A, s_x, \vec{z}_{xA}) = \sum_{e_2 s} \left[\left[\tilde{\Phi}_{s_A}(s_A) \phi_{e_2}(\vec{z}_{xA}) \right]_s \tilde{\Phi}_{s_x}(s_x) \right]_{s_A m_{s_A}}, \quad (7)$$

причем $\phi_{e_2}(\vec{z}_{xA}) = Y_{e_2 m_2}(\vec{z}_{xA}) U_{e_2 s}(\vec{z}_{xA})$.

После интегрирования в формуле (4) для матричного элемента T' получим выражение / 1 /

$$T' = \sum_{e_2 s} \sum_{m_{s_A} m_s} C_{I_A j}^{I_B} C_{s_A s_x s}^{s_x s_x s} C_{m_{s_A} m_s m_s}^{m_{s_A} m_s m_s} (-)^{s_A - m_{s_A} - l} G_{em}^{e_2 s}(\vec{z}_i, \vec{z}_j), \quad (8)$$

в котором

$$G_{em}^{e_2 s}(\vec{z}_i, \vec{z}_j) = A_{I_A I_B s_A e}^{e_2 s} h_{em}^{s_j e_2}(\vec{z}_i, \vec{z}_j). \quad (9)$$

Спектроскопический коэффициент $A_{I_A I_B s_A e}^{e_2 s}$ и формфактор $h_{em}^{s_j e_2}$ имеют, соответственно, вид / 7 /:

$$A_{I_A I_B s_A e}^{e_2 s} = i^l D_{I_A I_B}^{j_A s_A} \hat{e}_{s_A} W(e_2 s e_2 j, s_x e), \quad \hat{e} = \sqrt{e_2 + 1} \quad (10)$$

$$h_{em}^{s_j e_2}(\vec{z}_i, \vec{z}_j) = \left[Y_{e_2}^*(\vec{z}_{xA}) Y_{e_1}^*(\vec{z}_{x\hat{e}}) \right]_{em} g_{sj}^{e_1 e_2}(\vec{z}_{xA}, \vec{z}_{x\hat{e}}), \quad (11)$$

где структурная функция $g_{s_j}^{e_1, e_2}$ равна

$$g_{s_j}^{e_1, e_2}(r_{x1}, r_{x2}) = u_{e_1, s}(r_{x2}) V(r_{x2}) u_{e_2, j}(r_{x1}). \quad (I2)$$

Сечение исследуемой реакции выражается через введенные выше величины формулой

$$\frac{d\sigma}{d\Omega} = \frac{\mu_a \mu_b}{(2\pi\hbar^2)^2} \frac{k_s}{k_a} \frac{2I_a+1}{2I_a+1} \sum_{e_1, e_2} \sum_{e_1', e_2'} \frac{A_{I_a I_a s a}^{e_1, e_2} A_{I_a I_a s a}^{e_1', e_2'}}{2S_a+1} \sum_m \beta_{em, e_1, e_2}^{s_j}(\theta) \beta_{em, e_1', e_2'}^{s_j^*}(\theta), \quad (I3)$$

которая при отсутствии суммирования по квантовым числам e_1 и e_2 принимает привычный вид $|I|$:

$$\frac{d\sigma}{d\Omega} = \frac{\mu_a \mu_b}{(2\pi\hbar^2)^2} \frac{k_b}{k_a} \frac{2I_a+1}{2I_a+1} \sum_{e_1, e_2} \frac{|A_{I_a I_a s a}^{e_1, e_2}|^2}{2S_a+1} \sum_m |\beta_{em, e_1, e_2}^{s_j}(\theta)|^2. \quad (I3I)$$

Здесь μ_a и μ_b - приведенные массы частиц "а" и "в", соответственно, а парциальная амплитуда $\beta_{em, e_1, e_2}^{s_j}$ определяется соотношением

$$e_1, e_2 \beta_{em, e_1, e_2}^{s_j}(\vec{k}_b, \vec{k}_a) = J_{ij} \int d\vec{r}_i \int d\vec{r}_j \chi_b^{(-)*}(\vec{k}_b, \vec{r}_i) \chi_a^{s_j, e_2}(\vec{r}_i, \vec{r}_j) \chi_a^{(+)}(\vec{k}_a, \vec{r}_a). \quad (I4)$$

Рассмотрим структуру амплитуды $\beta_{em, e_1, e_2}^{s_j}$.

Подставив в формулу (I4) разложение искаженных волн $\chi_b^{(-)}$ и $\chi_a^{(+)}$ по парциальным гармоникам, получим следующее выражение для амплитуды $\beta_{em, e_1, e_2}^{s_j}$:

$$\hat{L}_{lm\ell, l_2}^{S_1}(\vec{k}_a, \vec{k}_a) = \frac{16\pi^2}{k_a k_b} \sum_{\substack{\ell_a \ell_b \\ m_a m_b}} e^{-\ell_a - \ell_b - c} Y_{2m_a}^*(\vec{k}_a) Y_{\ell_b m_b}^*(\vec{k}_b) \int_{\ell m m_a m_b} e^{i\vec{S} \cdot \vec{e}_a \ell_a} \quad (15)$$

где

$$\int_{\ell m m_a m_b}^{S_1 \ell_a \ell_b} = \int_{\Omega_1} d\vec{\tau}_i \int_{\Omega_2} d\vec{\tau}_j \chi_{\ell_b}^{S_1 \ell_a \ell_b}(\vec{k}_b, \vec{\tau}_b) \chi_{\ell_a}^{S_1 \ell_a \ell_b}(\vec{k}_a, \vec{\tau}_a) Y_{\ell_a m_a}(\vec{\tau}_a) Y_{\ell_b m_b}(\vec{\tau}_b) h_{\ell m}^{S_1 \ell_a \ell_b}(\vec{\tau}_i, \vec{\tau}_j) \frac{1}{r_a r_b} \quad (16)$$

Чтобы вычислить значение интеграла \int , в подынтегральном выражении (16), совершим поворот системы координат таким образом, чтобы $\vec{\tau}_i \parallel \vec{z}$.

При этом каждая из сферических функций, входящих в формулу (16), преобразуется стандартным образом [8]:

$$Y_{\ell m}(\vec{\tau}) = \sum_{k=L}^L \mathcal{D}_{mk}^L(\vec{\tau}_i) Y_{Lk}(\vec{\tau}') \quad (17)$$

где штрих указывает на принадлежность к новой системе координат, а символ $\vec{\tau}_i$ в аргументе \mathcal{D} -функции означает, что определяющие искомым поворот углы Эйлера ϕ и θ [8] совпадают со сферическими проекциями $\varphi_{\vec{\tau}_i}$ и $\theta_{\vec{\tau}_i}$ вектора $\vec{\tau}_i$ (третий угол Эйлера ψ для настоящего рассмотрения не важен и полагается ниже равным нулю).

В новой системе координат выражение для \int примет вид:

$$\int_{\ell m m_a m_b}^{S_1 \ell_a \ell_b} = \int_{\Omega_1} \sum_{ML} C_{m_a m_b M}^{\ell_a \ell_b \ell} \sum_{\substack{\ell_c \ell_d \\ m_c m_d}} \int d\Omega_{\vec{\tau}_i} \mathcal{D}_{mk}^{\ell_c}(\vec{\tau}_i) \mathcal{D}_{MK}^{\ell_d}(\vec{\tau}_i) \int_{\Omega_2} d\vec{\tau}_j \int_{\Omega_3} d\vec{\tau}_j \times [Y_{\ell_a}(\vec{\tau}_a') Y_{\ell_b}(\vec{\tau}_b')]_{LK} h_{\ell c}^{S_1 \ell_a \ell_b}(\vec{\tau}_i, \vec{\tau}_j) \chi_{\ell_c}^{S_1 \ell_a \ell_b}(\vec{k}_c, \vec{\tau}_c) \chi_{\ell_d}^{S_1 \ell_a \ell_b}(\vec{k}_d, \vec{\tau}_d) \frac{1}{r_c r_d} \quad (18)$$

так что после интегрирования по $d\Omega_{\vec{r}}$,

$$\int_{l_m m_b m_s}^{j l_a l_b} = C_{m_b m_a m}^{l_a l_b l_s} I_{l_a l_b l_s} \quad (18)$$

Радиальный интеграл $I_{l_a l_b l_s}^{l, l_2, s}$ определяется формулой:

$$I_{l_a l_b l_s}^{l, l_2, s} = \int_{l_j} \frac{4\pi}{\bar{r}^2} \int z_i' dz_i' \int z_j' dz_j' \int d\Omega_{\vec{r}_j} \chi_{l_a}(k_a, z_a) \chi_{l_b}(k_b, z_b) \times \sum_k h_{ek}^{j l_2 l_s}(\vec{z}_i', \vec{z}_j') [Y_{l_a}(\vec{z}_a') Y_{l_b}(\vec{z}_b')]_{ek} \frac{1}{z_a z_b} \quad (20)$$

Если положить $\vec{k}_a \parallel \vec{z}$, $\vec{k}_a \times \vec{r}_e \parallel Y$, $\theta = \vec{k}_a \vec{k}_e$, $\phi = 0$, то выражение для амплитуды $\beta_{l_m l_2 l_s}^{j l}$ (15) приведет к стандартному виду $|I|$:

$$\beta_{l_m l_2 l_s}^{j l}(\theta) = \frac{4\sqrt{2}\pi}{k_a k_b} \sum_{l_a l_b} i^{l_a + l_b + l} C_{m-m_0}^{l_a l_b l} P_{l_s}^m(\theta) I_{l_a l_b l_s}^{l, l_2, s} \quad (21)$$

где $P_{l_s}^m(\theta)$ — нормированные полиномы Лежандра.

Таким образом, окончательный вид амплитуды $\beta_{l_m l_2 l_s}^{j l}$ (21) определяется только свойствами подынтегрального выражения (14) по отношению к вращениям и не зависит от выбора переменных интегрирования. Естественно, что в канальных переменных $\vec{z}_i = \vec{z}_a$ и $\vec{z}_j = \vec{z}_b$ выражение для радиального интеграла (20) совпадает с соответствующими выражениями, полученными ранее $|I|$ (см. формулы (18) и (20) из работы $|I|$).

Действительно, из (20) имеем:

$$I_{l_a l_b l_s}^{l, l_2, s} = \int_{a, b} z_a dz_a \int z_b dz_b \chi_{l_a}(k_a, z_a) H_{l_a l_b}^{l, l_2, s}(z_a, z_b) \chi_{l_s}(k_s, z_s) \quad (22)$$

где $H_{e_a e_b e_c}^{e_1, e_2, 5}(z_a, z_b) = \frac{4\pi}{\xi^2} \int d\Omega_{z'_a} \sum_k h_{kK}^{s_j e_1, e_2, 5}(z_a, z'_a) [Y_{e_a}(z'_a) Y_{e_c}(z'_b)]_{em}$ (23)

$$\equiv \int d\Omega_{z'_a} \int d\Omega_{z'_b} h_{em}^{s_j e_1, e_2, 5}(z_a, z'_a) [Y_{e_a}(z'_a) Y_{e_c}(z'_b)]_{em} . \quad (23^I)$$

В используемой системе координат $\vec{z}_a \parallel z$ (см. рис.2) формфактор $H_{e_a e_b e_c}^{e_1, e_2, 5}(z_a, z_b)$ можно записать в виде:

$$H_{e_a e_b e_c}^{e_1, e_2, 5}(z_a, z_b) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \frac{e_a}{e^2} \sum_{k_1 k_2 k} C_{k_1 k_1 k}^{e_2 e_1 e} C_{k_0 k}^{e_c e_a e} \int e^{ik_1 \varphi_{z'_a}} e^{-ik_2 \varphi_{z'_b}} e^{-ik_0 \varphi_{z'_c}} \times e^{-ik_1 \varphi_{z'_a}} P_{e_1}^{k_1}(\cos \theta_{z'_a}) P_{e_2}^{k_2}(\cos \theta_{z'_a}) P_{e_c}^{k_0}(\cos \theta_{z'_c}) d\Omega_{z'_a} d\Omega_{z'_b} d\Omega_{z'_c} , \quad (24)$$

где, как следует из рис.2,

$$\cos \theta_{z'_b} = \frac{\beta z_a + \alpha z_b \cos \theta_{z'_a}}{\sqrt{\beta^2 z_a^2 + \alpha^2 z_b^2 - 2\alpha\beta z_a z_b \cos \theta_{z'_a}}} , \quad \varphi_{z'_b} = \varphi_{z'_a} + \pi$$

$$\cos \theta_{z'_a} = \frac{\alpha z_a + \delta z_b \cos \theta_{z'_b}}{\sqrt{\alpha^2 z_a^2 + \delta^2 z_b^2 - 2\alpha\delta z_a z_b \cos \theta_{z'_b}}} , \quad \varphi_{z'_a} = \varphi_{z'_b} + \pi . \quad (25)$$

Проводя в формуле (24) интегрирование по $d\varphi_{z'_c}$, для формфактора $H_{e_a e_b e_c}^{e_1, e_2, 5}$, получим окончательное выражение:

$$H_{e_a e_b e_c}^{e_1, e_2, 5}(z_a, z_b) = \sum_k C_{k_0 k}^{e_c e_a e} \hat{e}_a H_{e_b e_c}^{e_1, e_2, 5}(z_a, z_b) , \quad (26)$$

причем

$$\begin{aligned}
 \widetilde{H}_{e_2 e_1 e}^{e_1 e_2 S}(\vec{z}_a, \vec{z}_e) = & \frac{\sqrt{2}}{e^2} \sum_{\kappa} C_{\kappa}^{e_2 e_1 e} \int P_{e_1}^{\kappa}(\cos \theta_{e_1}) P_{e_2}^{\kappa}(\cos \theta_{e_2}) \\
 & \times P_{e_2}^{\kappa}(\cos \theta_{e_2}^{\prime}) g_{S1}^{e_1 e_2}(\vec{z}_{xe}, \vec{z}_{xA}) d \cos \theta_{e_2}^{\prime} .
 \end{aligned} \quad (27)$$

Формулы (26) и (27) решают задачу вычисления формфактора кластерной передачи с учетом ВКР и в этом смысле представляют собой альтернативу формулам (56) и (57) из работы /1/.

Поскольку соотношения (26) и (27) включают суммы только по проекциям моментов l_1 и l_2 и имеют более простую и компактную структуру по сравнению с соответствующими формулами из работы /1/, они могут оказаться предпочтительнее в конкретных вычислениях.

В случае, когда анализ реакции передачи $A(a, b)B$ проводится для различных значений энергии E_a и для различных конечных состояний ядра B , расчет радиальных интегралов удобнее проводить по формуле (22), в которой формфакторы $H_{e_2 e_1 e}^{e_1 e_2 S}$, будучи независимыми от искаженных волн $\chi_{e_a}(e_a)$, являются универсальными и могут использоваться неоднократно.

Если для фиксированного значения энергии E_a во входном канале изучается реакция передачи на различные конечные состояния ядра B , то расчет радиальных интегралов (20) целесообразно проводить в переменных \vec{z}_e и \vec{z}_{xe} .

По аналогии с предыдущим получим:

$$I_{e_2 e_1 e}^{e_1 e_2} = \int_{z_{xe}} r_e d\tau_e \int_{z_{xe}}^2 z_{xe}^2 \chi_{e_2}^{\kappa}(\kappa, z_e) V(r_{xe}) U_{e_1 S}(z_{xe}) F_{e_2 e_1 e}^{e_1 e_2}(\vec{z}_e, \vec{z}_{xe}), \quad (28)$$

где

$$F_{e_2 e_1 e}^{e_1 e_2}(\vec{z}_e, \vec{z}_{xe}) = \sum_{\kappa} C_{\kappa}^{e_2 e_1 e} \hat{e}_e^{\kappa} \widetilde{F}_{e_2 e_1 e}^{e_1 e_2}(\vec{z}_e, \vec{z}_{xe}). \quad (29)$$

Здесь

$$\tilde{F}_{\alpha\epsilon\kappa}^{l_2, l_1}(\tau_\theta, \tau_{x\theta}) = \frac{\sqrt{2}}{\beta^2} \sum_{\kappa \neq \kappa'} \left[C_{\kappa \neq \kappa'}^{l_2, l_1}(-) \right] P_{l_1}^{(\kappa)}(\cos \theta_{\kappa'}) P_{l_2}^{(\kappa)}(\cos \theta_{\kappa'}) \times P_{l_2}^{(\kappa)}(\cos \theta_a) \frac{U_{\alpha j}(\tau_{x\theta})}{\tau_a} \alpha \cos \theta_{\kappa'} \quad , \quad (30)$$

$$\cos \theta_{\kappa'} = \frac{\sigma \tau_\theta + \frac{1}{\beta} \tau_{x\theta} \cos \theta_{\kappa'}}{\sqrt{\sigma^2 \tau_\theta^2 + \frac{\sigma^2}{\beta^2} \tau_{x\theta}^2 + 2 \frac{\sigma}{\beta} \tau_\theta \tau_{x\theta} \cos \theta_{\kappa'}}}$$

$$\cos \theta_a = \frac{\frac{1}{\beta} \tau_\theta + \frac{1}{\beta} \tau_{x\theta} \cos \theta_{\kappa'}}{\sqrt{\frac{\sigma^2}{\beta^2} \tau_\theta^2 + \frac{1}{\beta^2} \tau_{x\theta}^2 + 2 \frac{\sigma}{\beta} \tau_\theta \tau_{x\theta} \cos \theta_{\kappa'}}} \quad , \quad \sigma = \frac{\alpha^2}{\beta} - \delta \quad . \quad (31)$$

Так как формфактор $F_{\alpha\epsilon\kappa}^{l_2, l_1}$ не зависит от искаженной волны $J_{l_2}(\tau_\theta, \tau_\theta)$, то его так же, как и формфактор (26), можно использовать неоднократно. При этом обрезание радиальных интегралов по переменной $\tau_{x\theta}$ будет более эффективным, чем при работе в канальных переменных (ср. с формулой (22)), поскольку взаимодействие $V(\tau_{x\theta})$ непосредственно входит в подынтегральное выражение (28).

4. Реакция двухклучонной передачи $A(t, p)B$

Обобщим развитый формализм на простейший случай некластерной передачи - реакцию типа $A(t, p)B$.

Примем, что взаимодействие (5) можно представить в форме / 9 /

$$V_{\epsilon_3} = V((\vec{\tau}_{n_1} - \vec{\tau}_p)) [a + \epsilon \vec{\sigma}_{n_1} \vec{\sigma}_p] + V((\vec{\tau}_{n_2} - \vec{\tau}_p)) [a + \epsilon \vec{\sigma}_{n_2} \vec{\sigma}_p] \quad , \quad (32)$$

явно зависящей от спиновых переменных.

Амплитуду исследуемой реакции рассмотрим, сначала используя канало-
вые переменные \vec{z}_a и \vec{z}_b (2) и координату $\vec{z}_{12} = \vec{z}_{n_1} - \vec{z}_{n_2} =$
 $= \vec{z}'_{n_1} - \vec{z}'_{n_2}$, причем величины $\vec{z}'_{n_1} = \vec{z}_{n_1} - \vec{z}_A$ и $\vec{z}'_{n_2} = \vec{z}_{n_2} - \vec{z}_A$
представляют собой пространственные переменные переданных нейт-
ронов относительно кора A . В системе полного центра масс не-
обходимые для последующего рассмотрения переменные имеют вид:

$$\begin{aligned} \vec{z}_{\lambda A} &= \frac{1}{2}(\vec{z}'_{n_1} + \vec{z}'_{n_2}) = \frac{A+2}{A+3} \left[\frac{3}{2} \vec{z}_a - \frac{1}{2} \vec{z}_b \right], \quad \vec{z}_{n_1} - \vec{z}_\rho = \vec{z}_{\lambda b} + \frac{1}{2} \vec{z}_{12} \\ \vec{z}_{\lambda b} &= \frac{A+2}{A+3} \left[\frac{3}{2} \frac{A}{A+2} \vec{z}_a - \frac{3}{2} \vec{z}_b \right], \quad \vec{z}_{n_2} - \vec{z}_\rho = \vec{z}_{\lambda b} - \frac{1}{2} \vec{z}_{12}. \end{aligned} \quad (33)$$

Принимая / 9 /, что волновая функция тритона содержит только
нулевые моменты относительно движения нуклонов, запишем ее сле-
дующим образом:

$$\Phi_{S_a m_{S_a}}^+ (a, \sigma_1, z_{12}, z_{\lambda b}) = \left[\left[\Phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_1) \Phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_2) \right]_0^0 \Phi_{m_{S_a}}^{\frac{1}{2}}(\sigma_3) \right]_{S_a m_{S_a}}^b \Phi_{00}(z_{\lambda b}) \Phi_{00}^{-t}(z_{12}). \quad (34)$$

Волновую функцию конечного ядра B представим в виде генеало-
гического разложения:

$$\Phi_{I_B M_B}^{(L_1 L_2)}(\xi, \vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}, \sigma_1 \sigma_2) = \sum_{I_A j} \int_{I_A j}^{(L_1 L_2)} \left[\Phi_{I_A}^{(L_1 L_2)} \Phi_{j m_j}^{(L_1 L_2)}(\vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}, \sigma_1 \sigma_2) \right]_{I_B M_B}, \quad (35)$$

где ξ_A - внутренние переменные кора A , σ_1, σ_2 - спиновые
переменные захваченных нейтронов.

Полностью антисимметризованную волновую функцию двух нейтронов
запишем в форме / 4 /

$$\Phi_{j m_j}^{(L_1 L_2)}(\vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}, \sigma_1 \sigma_2) = \sum_{\xi S} \langle (L_1 \frac{1}{2})_1 (L_2 \frac{1}{2})_2 | (L L_2) (\frac{1}{2} \frac{1}{2}) \rangle \left[\Psi_{S \xi m}^{(L_1 L_2)}(\vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}) \left[\Phi(\sigma_1) \Phi(\sigma_2) \right]_{S j m_j} \right] \quad (36)$$

где пространственная функция $\Psi_{sem}^{(l_1 l_2) M_1 M_2}$ имеет вид:

$$\Psi_{sem}^{(l_1 l_2) M_1 M_2}(\vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}) = \frac{1}{\sqrt{2(1 + \delta_{M_1 M_2} \delta_{l_1 l_2} \delta_{l_1 l_2})}} \left\{ \Psi_{-12}^{(l_1 l_2) e}(\vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}) + \Psi_{21}^{(l_1 l_2) es}(\vec{z}'_{n_2}, \vec{z}'_{n_1}) \right\}, \quad (37)$$

причем

$$\Psi_{-12}^{(l_1 l_2) e}(\vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}) = U_{M_1 l_1}(\vec{z}'_{n_1}) U_{M_2 l_2}(\vec{z}'_{n_2}) \left\{ Y_{l_1}(\vec{z}'_{n_1}) Y_{l_2}(\vec{z}'_{n_2}) \right\}_{em} \quad \text{и}$$

$$\Psi_{21}^{(l_1 l_2) es}(\vec{z}'_{n_2}, \vec{z}'_{n_1}) = (-)^S U_{M_1 l_1}(\vec{z}'_{n_2}) U_{M_2 l_2}(\vec{z}'_{n_1}) \left\{ Y_{l_2}(\vec{z}'_{n_2}) Y_{l_1}(\vec{z}'_{n_1}) \right\}_{em}.$$

Используя результаты работы / 5 /, волновую функцию (37) перепишем в виде:

$$\Psi_{sem}^{(l_1 l_2) M_1 M_2}(\vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}) = \sum_{\lambda \lambda} \{1 + (-)^{\lambda+S}\} \left[Y_{\lambda}(\vec{z}'_{n_1}) Y_{\lambda}(\vec{z}'_{n_2}) \right]_{em} f_{\lambda \lambda}^{(l_1 l_2) M_1 M_2}(\vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}). \quad (38)$$

Здесь

$$f_{\lambda \lambda}^{(l_1 l_2) M_1 M_2}(\vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}) = \frac{1}{\sqrt{1 + \delta_{M_1 M_2} \delta_{l_1 l_2} \delta_{l_1 l_2}}} \frac{\sqrt{2\lambda+1}}{2\lambda+1} U_{M_1 l_1}(\vec{z}'_{n_1}) U_{M_2 l_2}(\vec{z}'_{n_2}) \sum_{k_1 k_2} (-)^{k_2} \times C_{k_1 k_2 k}^{l_1 l_2 e} P_{k_1}^{M_1}(\cos \theta_{z'_{n_1}}) P_{k_2}^{M_2}(\cos \theta_{z'_{n_2}}) P_{\lambda}^k(\cos \theta_{z'_{12}}) d \cos \theta_{z'_{12}} \quad (39)$$

и (40)

$$\cos \theta_{z'_{n_1}} = \frac{z'_{1\lambda} + \frac{z'_{12} \cos \theta_{z'_{12}}}{2}}{\sqrt{z'^2_{n_1} + \frac{z'^2_{12}}{4} + z'_{1\lambda} \cos \theta_{z'_{12}}}}, \quad \cos \theta_{z'_{n_2}} = \frac{z'_{2\lambda} - \frac{z'_{12} \cos \theta_{z'_{12}}}{2}}{\sqrt{z'^2_{n_2} + \frac{z'^2_{12}}{4} - z'_{2\lambda} z'_{1\lambda} \cos \theta_{z'_{12}}}}$$

Так как спиновая часть потенциала (32) факторизуется, то для выявления зависимости амплитуды T' от значения переданного спина S вычислим матричные элементы вида

$$M_i = \langle [\tilde{\phi}^{\frac{1}{2}}(\sigma_1) \tilde{\phi}^{\frac{1}{2}}(\sigma_2)]_{S m_S} \tilde{\phi}^{\frac{1}{2}}(\sigma_3) | \alpha + \beta \vec{\sigma}_1 \vec{\sigma}_3 | [[\phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_1) \phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_2)]_0^0 \phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_3)]_{S_a m_{S_a}} \rangle, \quad i=1,2.$$

Используя тождество / 9 /

$$\vec{\sigma}_1 \vec{\sigma}_3 \phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_3) [\phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_1) \phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_2)]_0^0 = \sqrt{3} [\phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_3)]_{m_p} [\phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_1) \phi^{\frac{1}{2}}(\sigma_2)]_{m_s}^1 |_{S_a m_{S_a}},$$

получим окончательный вид указанных матричных элементов:

$$M_i = \{ \alpha \delta_{S,0} + \alpha_i \beta \sqrt{3} \delta_{S,1} \} C_{m_{S_a} m_S m_{S_a}}^{S_a S S_a}, \quad \alpha_i = \begin{cases} 1, & i=1 \\ -1, & i=2 \end{cases}. \quad (41)$$

Интегрируя в формуле (4) по переменным σ_1 , σ_2 , σ_3 и $\{ \mathcal{F}_A \}$, для амплитуды T' получим результат, совпадающий по форме с выражением для амплитуды кластерной передачи (8).

Спектроскопический коэффициент $A_{L_A L_B S_a e}^{(L_1 L_2) S}$ и формфактор $h_{em}^{S(L_1 L_2)}$

имеют, соответственно, вид:

$$A_{L_A L_B S_a e}^{(L_1 L_2) S} = i \mathcal{D}_{L_A j}^{I_B(L_1 L_2)} \frac{S_a}{S} ((L_1 \frac{1}{2})_j (L_2 \frac{1}{2})_j | (L_1 L_2) e (\frac{1}{2} \frac{1}{2})_j), \quad (42)$$

$$h_{em}^{S(L_1 L_2)}(\vec{z}_a, \vec{z}_b) = \int d\vec{z}_{12} \Psi_{sem}^{(L_1 L_2) S}(\vec{z}_a, \vec{z}_b) \{ \alpha \delta_{S,0} [V(|\vec{z}_{x8} - \frac{1}{2} \vec{z}_{y1}|) + V(|\vec{z}_{x8} - \frac{1}{2} \vec{z}_{y2}|)] + \beta \sqrt{3} \delta_{S,1} [V(|\vec{z}_{x8} + \frac{1}{2} \vec{z}_{y1}|) - V(|\vec{z}_{x8} - \frac{1}{2} \vec{z}_{y2}|)] \} \phi_{\infty}^{\dagger}(\vec{z}_{x8}) \bar{\phi}_{\infty}^{\dagger}(\vec{z}_{y1}). \quad (43)$$

Потенциал взаимодействия $V(1\vec{z}_{x\theta} + \frac{1}{2}\alpha_i\vec{z}_{12})$ представим в виде мультипольного разложения

$$V(1\vec{z}_{x\theta} + \frac{1}{2}\alpha_i\vec{z}_{12}) = \sum_{L M_L} (\alpha_i)^L V_L(z_{12}, z_{x\theta}) Y_{L M_L}(\vec{z}_{12}) Y_{L M_L}^*(\vec{z}_{x\theta}), \quad i=1,2, \quad (44)$$

где функции $V_L(z_{12}, z_{x\theta})$ определяются только видом взаимодействия и не зависят от кинематических и структурных характеристик реакции.

Используя представление (38) для функции $\Psi_{sem}^{(\lambda_1 \lambda_2) \lambda_1 \lambda_2}$ и разложение потенциала (44), после интегрирования в формуле (43) по угловым переменным вектора \vec{z}_{12} получим следующее выражение для фактора $h_{em}^{(\lambda_1 \lambda_2)}$:

$$h_{em}^{(\lambda_1 \lambda_2)}(\vec{z}_a, \vec{z}_b) = \sum_{\lambda \lambda} h_{em\lambda}^{\lambda \lambda (\lambda_1 \lambda_2)}(\vec{z}_a, \vec{z}_b), \quad (45)$$

где

$$h_{em\lambda}^{\lambda \lambda (\lambda_1 \lambda_2)}(\vec{z}_a, \vec{z}_b) = [Y_{\lambda}^*(\vec{z}_{xA}) Y_{\lambda}(\vec{z}_{xB})]_{em} g_s^{\lambda \lambda (\lambda_1 \lambda_2)}(z_{xA}, z_{xB}). \quad (46)$$

Структурная функция $g_s^{\lambda \lambda (\lambda_1 \lambda_2)}$ имеет вид:

$$g_s^{\lambda \lambda (\lambda_1 \lambda_2)}(z_{xA}, z_{xB}) = (\alpha_1 \delta_{s0} + \beta \sqrt{3} \delta_{s1}) \{1 + (-)^{s+\lambda}\} \int z_{12}^2 dz_{12} V_{\lambda}(z_{12}, z_{x\theta}) \times \rho_{\lambda \lambda}^{(\lambda_1 \lambda_2) \lambda_1 \lambda_2}(z_{12}, z_{xA}) \phi_{00}^{\lambda}(z_{12}) \bar{\phi}_{00}^{\lambda}(z_{xB}). \quad (47)$$

Как видно из формулы (46), формфактор $\tilde{h}_{em}^{\lambda(\lambda_1, \lambda_2)}$ совпадает по форме с формфактором кластерной передачи $\tilde{h}_{em}^{s_1 s_2 e_1 e_2}$ (II).

Это означает, что амплитуда $T(I)$ и для реакции $A(t, \rho)B$ может быть выражена через стандартную парциальную амплитуду (14), которая имеет обычный вид (21). Радиальный интеграл $I_{e_1 e_2 e}^{s_1 s_2 s}$,

входящий в (21), заменяется, соответственно, на выражение

$$I_{e_1 e_2 e}^s = \sum_{\Lambda \lambda} I_{e_1 e_2 e}^{\Lambda \lambda s}, \quad \text{причем интегралы } I_{e_1 e_2 e}^{\Lambda \lambda s}$$

вчисляются по формуле (22) с заменой структурной функции $g_{sj}^{e_1 e_2}$ (12) на функцию $g_s^{\lambda(\lambda_1, \lambda_2)}$.

Если потенциал взаимодействия (32) является короткодействующим и не содержит особенностей, то разложение (44) хорошо сходится, так что при суммировании по моменту λ в выражении для радиального интеграла $I_{e_1 e_2 e}^s$ достаточно учитывать малое число членов. Поскольку сумма по моменту Λ ограничена очевидным соотношением $|e - \lambda| \leq \Lambda \leq e + \lambda$, то полученные выше фор-

мулы могут оказаться эффективными для расчета амплитуды реакции

$A(t, \rho)B$. Важным упрощающим обстоятельством оказывается то, что радиальные интегралы являются только четырехмерными, в отличие от стандартного подхода / 4, 9 /, где приходится оперировать с шестимерными интегралами сложной структуры.

Если, однако, потенциал взаимодействия (32) включает, например, отталкивательный кор, то мультипольное разложение (44), вообще говоря, содержит неограниченное число равнозначных слагаемых, что указывает на непрактичность изложенного формализма для подобного класса потенциалов.

Рассмотрим поэтому амплитуду реакции $A(t, p)B$ для взаимодействия (32) с произвольной радиальной зависимостью. Так как спиновые части $(a + b\vec{\sigma}_1\vec{\sigma}_3)$ и $(a + b\vec{\sigma}_2\vec{\sigma}_3)$ потенциала взаимодействия (32) дают независимые вклады (41) в амплитуду реакции, а волновая функция $\Psi_{sem}^{(L_1 L_2) M_1 M_2}$ пары нейтронов представляет собой сумму двух членов (см. формулу (37)), то выражение для амплитуды T можно записать в виде:

$$T = \sum_{\substack{e s j \\ m m_s}} C_{M_A M_B M_A M_B}^{I_A j I_B} C_{m m_s M_A M_B}^{e s j} C_{m_s m_s m_s}^{s_a s_b s} \hat{D}_{I_A j}^{(L_1) S} A_{I_A I_B s e}^{(L_1) S} \hat{P} \sum_{i=1}^4 \beta_i^{ems}(\vec{k}_B, \vec{k}_a), \quad (48)$$

где спектроскопический коэффициент определяется формулой

$$A_{I_A I_B s e}^{(L_1) S} = \frac{(a s_{S_0} + e i s_{S_1})}{\sqrt{2(1 + \delta_{M_1 M_2} \delta_{L_1 L_2} \delta_{j j_1})}} i^e \hat{D}_{I_A j}^{I_B(L_1) S} \hat{S}_2 \left((L_1 \frac{1}{2}, L_2 \frac{1}{2}) | (L_1 L_2) (\frac{1}{2} \frac{1}{2})_S \right). \quad (49)$$

Здесь

$$i^e \beta_i^{ems}(\vec{k}_B, \vec{k}_a) = \int d\vec{\eta}_1 \int d\vec{\eta}_2 \int d\vec{R} \chi_e^{(+)*}(\vec{k}_B, \vec{z}_B) h_i^{ems}(\vec{\eta}_1, \vec{\eta}_2, \vec{R}) \chi_a^{(+)}(\vec{k}_a, \vec{z}_a), \quad (50)$$

причем

$$h_i^{ems}(\vec{\eta}_1, \vec{\eta}_2, \vec{R}) = \Psi_{12}^{(L_1 L_2) e x}(\vec{z}_{N_1}^{\prime}, \vec{z}_{N_2}^{\prime}) V(|\vec{\eta}_1|) \phi_{00}^t(\vec{\eta}_1) \phi_{00}^{-t}(\vec{\eta}_2). \quad (51)$$

В формулах (50) и (51) используется следующий набор переменных:

$$\begin{aligned} \vec{z}'_{n_1} &= \vec{\eta}_{13} + \frac{1}{2} \vec{\eta}_1, \quad \vec{\eta}_{13} = \frac{3A}{4(A+3)} \vec{R} - \frac{1}{2} \vec{\eta}_2, \quad \vec{R} \equiv \vec{z}'_{\alpha} \\ \vec{z}'_{n_2} &= 2\vec{\eta}_{13} + 2\vec{\eta}_2, \quad \vec{\eta}_2 = \vec{z}'_{n_1} - \frac{1}{2} (\vec{z}'_{n_1} + \vec{z}'_3) \\ \vec{z}'_3 &= \vec{\eta}_{13} - \frac{1}{2} \vec{\eta}_1, \quad \vec{\eta}_1 = \vec{z}'_{n_1} - \vec{z}'_3. \end{aligned} \quad (52)$$

Амплитуда β_2^{ems} имеет аналогичный вид:

$$\hat{e} i \beta_2^{ems}(\vec{k}'_3, \vec{k}'_{\alpha}) = \int d\vec{\eta}'_2 \int d\vec{\eta}'_1 \int d\vec{R} \chi_6^{(\rightarrow)*}(\vec{k}'_3, \vec{z}'_3) \rho_2^{ems}(\vec{\eta}'_1, \vec{\eta}'_2, \vec{R}) \chi_{\alpha}^{(\rightarrow)}(\vec{k}'_{\alpha}, \vec{z}'_{\alpha}), \quad (53)$$

где

$$\rho_2^{ems}(\vec{\eta}'_1, \vec{\eta}'_2, \vec{R}) = \Psi_{\pm 1}^{(4,4)ES*}(\vec{z}'_{n_1}, \vec{z}'_{n_2}) V(1|\vec{\eta}'_2|1) \phi_{00}^{\pm}(\vec{\eta}'_2|1) \bar{\phi}_{00}^{\mp}(\vec{\eta}'_1|1) \quad (54)$$

и

$$\begin{aligned} \vec{z}'_{n_1} &= 2\vec{\eta}'_{23} + 2\vec{\eta}'_2, \quad \vec{\eta}'_{23} = \frac{3A}{4(A+3)} \vec{R} - \frac{1}{2} \vec{\eta}'_1 \\ \vec{\eta}'_1 &= \vec{z}'_{n_1} - \frac{1}{2} (\vec{z}'_{n_1} + \vec{z}'_3), \quad \vec{z}'_{n_2} = \vec{\eta}'_{23} + \frac{1}{2} \vec{\eta}'_2 \\ \vec{\eta}'_2 &= \vec{z}'_{n_1} - \vec{z}'_3, \quad \vec{z}'_3 = \vec{\eta}'_{23} - \frac{1}{2} \vec{\eta}'_2. \end{aligned} \quad (55)$$

Легко устанавливаемы: соотношения симметрии для парциальных амплитуд β_j^{ems} :

$$\beta_1^{ems} = \beta_4^{ems} \quad \text{и} \quad \beta_2^{ems} = \beta_3^{ems}$$

позволяют ограничиться ниже рассмотрением амплитуд (50) и (53). Для проведения интегрирования по переменной $\vec{\eta}_1 (\vec{\eta}'_1)$ в подынтегральном выражении формулы (50) ((53)) совершим поворот системы координат таким образом / 5 /, чтобы $\vec{\eta}_{13} (\vec{\eta}'_{13}) \parallel \vec{z}$. Повторная процедура поворота, в результате которого $\vec{R} \parallel \vec{z}$, позволяет проинтегрировать по переменной $\vec{\eta}_2 (\vec{\eta}'_2)$.

В итоге для парциальной амплитуды $\beta_j^{ems} = 2(\beta_1^{ems} + \beta_2^{ems})$ получим выражение (21), в котором радиальный интеграл $\int_{\alpha}^{(\alpha, \alpha)}$ определяется формулой:

$$\int_{\alpha}^{(\alpha, \alpha)} = \int_1^{(\alpha, \alpha)} \epsilon_{\alpha} \epsilon \epsilon + (-)^s \int_2^{(\alpha, \alpha)} \epsilon_{\alpha} \epsilon \epsilon \quad (56)$$

Интегралы J_1 и J_2 имеют, соответственно, структуру:

$$J_1^{(\alpha, \alpha)} = \sum_{\kappa \kappa L} \begin{Bmatrix} L_1 & L_2 & L \\ -\kappa & \kappa & 0 \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} L_1 & L_2 & \alpha \\ \kappa & -\kappa & 0 \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} \alpha & \kappa & \kappa \\ \kappa & \kappa & 0 \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} \alpha & \kappa & \kappa \\ \kappa & \kappa & 0 \end{Bmatrix} \left\{ \begin{matrix} L_1 & L_2 & L \\ L_1 & L_2 & \alpha \end{matrix} \right\} \cdot 4$$

$$\times \int (\mathcal{U}_{\alpha, L_1, L_2} (|\vec{x}\vec{R} - \frac{1}{2}\vec{\eta}_2 + \frac{1}{2}\vec{\eta}_1|) \mathcal{U}_{\alpha, L_1, L_2} (|\vec{x}\vec{R} + \vec{\eta}_1|) V(|\vec{\eta}_1|) \Phi_{00}^{\kappa}(|\vec{\eta}_1|) \bar{\Phi}_{00}^{\kappa}(|\vec{\eta}_1|))$$

$$\times P_{L_1}^{-\kappa}(\cos \Theta_+) P_{L_2}^{\kappa}(\cos \Theta_-) P_{L_1}^{\kappa}(\cos \tilde{\Theta}_+) P_{L_2}^{-\kappa}(\cos \tilde{\Theta}_-) X_{\alpha}^{\kappa}(\kappa, R) X_{\alpha}^{\kappa}(\kappa, |\vec{x}\vec{R} - \frac{1}{2}\vec{\eta}_2 + \frac{1}{2}\vec{\eta}_1|) \quad (57)$$

$$\times \frac{1}{|\vec{x}\vec{R} - \frac{1}{2}\vec{\eta}_2 + \frac{1}{2}\vec{\eta}_1|} \eta_1^2 d\eta_1 \sin \Theta_+ d\Theta_+ \frac{d\Theta_-}{\eta_1} \eta_2^2 d\eta_2 \sin \Theta_- d\Theta_- R dR$$

$$\begin{aligned}
J_2^{i_1 i_2 i_3 i_4 i_5 i_6} &= \sum_{K'K'L'} \left(\begin{matrix} i_2 i_3 i_4 \\ K'K'L' \end{matrix} \right) \left(\begin{matrix} i_1 i_2 i_3 \\ K'K'O \end{matrix} \right) \begin{pmatrix} i_1 i_2 i_3 \\ (-) (-) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} i_4 i_5 i_6 \\ (-) (-) \end{pmatrix} \left\{ \begin{matrix} i_1 i_2 i_3 \\ i_4 i_5 i_6 \end{matrix} \right\} 4 \\
&\times \int_{\eta_1 \eta_2} U_{i_1 i_2} (|\alpha \vec{R} - \frac{1}{2} \vec{\eta}_1 + \frac{1}{2} \vec{\eta}_2|) U_{i_3 i_4} (|\alpha \vec{R} + \vec{\eta}_2|) V(|\vec{\eta}_2|) \Phi_{00}^+ (|\vec{\eta}_2|) \Phi_{00}^- (|\vec{\eta}_1|) \\
&\times P_{i_1}^{-i_1} (\cos \theta_+^1) P_{i_2}^{i_2} (\cos \theta_+^1) P_{i_3}^{K'} (\cos \theta_+^1) P_{i_4}^{-K'} (\cos \theta_+^1) X_{i_5} (\alpha_0, R) \quad (58) \\
&\times \int_{\eta_1 \eta_2} U_{i_1 i_2} (|\alpha \vec{R} - \frac{1}{2} \vec{\eta}_1 - \frac{1}{2} \vec{\eta}_2|) \frac{1}{|\alpha \vec{R} - \frac{1}{2} \vec{\eta}_1 - \frac{1}{2} \vec{\eta}_2|} \eta_2^{i_2} \sin \theta_+^1 \eta_2^{i_3} \sin \theta_+^1 \eta_2^{i_4} \sin \theta_+^1 \eta_2^{i_5} \eta_2^{i_6} d\eta_1 d\eta_2 d\theta_+^1 d\theta_+^2 d\theta_+^3 d\theta_+^4 d\theta_+^5 d\theta_+^6.
\end{aligned}$$

$$\text{Здесь } \cos \theta_+^1 = \frac{|\alpha \vec{R} - \frac{1}{2} \vec{\eta}_2| + \frac{1}{2} |\vec{\eta}_1| \cos \theta_+^1}{|\alpha \vec{R} - \frac{1}{2} \vec{\eta}_2 + \frac{1}{2} \vec{\eta}_1|}, \quad \alpha = \frac{3A}{4(A+3)}$$

$$\cos \theta_+^2 = \frac{|\alpha \vec{R} - \frac{1}{2} \vec{\eta}_2| - \frac{1}{2} |\vec{\eta}_1| \cos \theta_+^1}{|\alpha \vec{R} - \frac{1}{2} \vec{\eta}_2 - \frac{1}{2} \vec{\eta}_1|}, \quad (59)$$

$$\cos \tilde{\theta}_-^1 = \frac{\alpha \vec{R} - \frac{1}{2} |\vec{\eta}_2| \cos \theta_+^1}{|\alpha \vec{R} - \frac{1}{2} \vec{\eta}_2|}, \quad \cos \tilde{\theta}_+^1 = \frac{2\alpha \vec{R} + |\vec{\eta}_2| \cos \theta_+^1}{|2\alpha \vec{R} + \vec{\eta}_2|}.$$

Определения для углов $\theta_+^1, \theta_+^2, \tilde{\theta}_+^1$ и $\tilde{\theta}_-^1$ совпадают с выражениями (59) с точностью до замены $\vec{\eta}_1$ на $\vec{\eta}_2'$ и $\vec{\eta}_2$ на $\vec{\eta}_1'$.

Радиальные интегралы (56), в отличие от соответствующих шестимерных интегралов, использованных в работе /9/, являются пятимерными, однако и их структура достаточно сложна.

Таким образом, расчет амплитуды реакции $A(t, \rho) B$ в переменных \vec{r}_1, \vec{r}_2 и \vec{R} физически менее прозрачен по сравнению с изложенным выше методом, который основывается на выборе естественных переменных \vec{r}_a, \vec{r}_b и \vec{r}_{12} .

На примере квазикластерного рассмотрения амплитуды реакции (переменные \vec{r}_a, \vec{r}_b и \vec{r}_{12}) интересно проследить переход к потенциалу нулевого радиуса.

В этом частном случае структурная функция $g_{\lambda}^{\lambda, \lambda, \lambda, \lambda}$ (47) примет более простой вид:

$$g_{\text{zero-range}}^{\lambda, \lambda, \lambda, \lambda}(\vec{r}_{1a}, \vec{r}_{1b}) = \left\{ 1 + (-1)^{\lambda+S} \right\} \int_{\lambda, \lambda}^{\lambda+S} (\vec{r}_{1b}, \vec{r}_{1a}) \phi_{00}^{\lambda}(\vec{r}_{1b}) \phi_{00}^{-\lambda}(\vec{r}_{1a}) \cdot (60) \\ \times (a \delta_{\lambda 0} + 6\sqrt{3} \delta_{\lambda 1})$$

Выражение (60) легко получается, если учесть, что для δ^{λ} -взаимодействия в разложении потенциала (44) коэффициенты $V_{\lambda}(\vec{r}_{12}, \vec{r}_{1a})$ имеют вид:

$$V_{\lambda} = \frac{1}{r_{1a}^{\lambda}} \delta(r_{1b} - r_{12}) \quad \text{и не зависят от } \lambda.$$

Таким образом, переход к взаимодействию нулевого радиуса меняет относительные вклады компонент с разными λ по сравнению со случаем взаимодействия конечного радиуса.

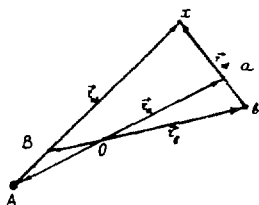


Рис.1 Система координат полного центра масс (точка O).

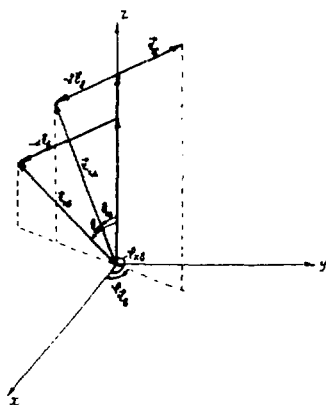


Рис.2 Схема сложения векторов в системе координат $\vec{z}_a \parallel z$.

Литература.

1. N. Austern, R.H. Drisko, E.C. Halbert and G.R. Satchler, Phys. Rev. 133(1964)33.
2. I.H. Gatonon, H. Yoshida and R. Bock. Nucl. Phys. A165, 240(1971).
3. R.M. DeVries. Phys. Rev. C8(1973)951.
4. B.F. Bayman and D.H. Feng. Nucl. Phys. A205, 513(1973).
5. V.I. Furman, S. Holan, S.G. Kadmsky and G. Stratan. Nucl. Phys. A239 (1975) II4.
6. W. Tobocman. The Theory of Direct Nuclear Reactions. Oxford, 1961.
7. T. Kawabari and H. Yoshida. Nucl. Phys. A129, 625(1969).
8. A. Bohr, B.R. Mottelson. Nuclear Structure, v.I, p.80. N.-Y., 1969.
9. I.F. Bayman. Nucl. Phys. A168, 1(1971).

Рукопись поступила в издательский отдел
24 марта 1975 года.