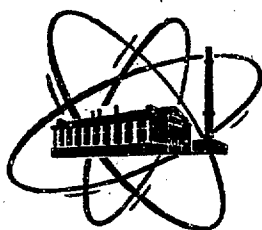


ФЭИ-253



ФИЗИКО-ЭНЕРГЕТИЧЕСКИЙ ИНСТИТУТ

Л. К. КОЗЛОВСКИЙ, Н. С. РАБОТНОВ

**О выстраивании составных ядер
орбитальным моментом налетающей
частицы**

Обнинск — 1971

ФЭИ-253

ФИЗИКО-ЭНЕРГЕТИЧЕСКИЙ ИНСТИТУТ

Л.К. Козловский, Н.С. Реботнов

О ВЫСТРАИВАНИИ СОСТАВНЫХ ЯДЕР ОРБИТАЛЬНЫМ МОМЕНТОМ
НАЛЕТАЮЩЕЙ ЧАСТИЦЫ

Обнинск - 1971

Показано, что распространенное утверждение о выстраивании составных ядер в плоскости, перпендикулярной пучку, вообще говоря, неверно, и в некоторых случаях, в зависимости от соотношения между спином ядра-мишени и орбитальным моментом налетающей частицы может получиться довольно сильный обратный эффект, т.е. преимущественное выстраивание вдоль направления пучка. Рассчитаны значения выстроенности составных ядер в зависимости от спина ядра мишени и момента нейтрона. Полученные результаты обсуждаются применительно к угловым распределениям осколков деления ядер нейтронами.]

Анизотропные угловые распределения продуктов ядерных реакций, идущих через составное ядро, наблюдаются благодаря тому факту, что ядра, образовавшиеся в результате поглощения хаотически ориентированными ядрами мишени налетающих частиц, орбитальный момент которых имеет нулевую проекцию на направление своего движения, оказываются выстроенными преимущественно в плоскости, перпендикулярной пучку. Если направление вылета частиц-продуктов коррелирует с направлением момента составного ядра, то это и приводит к анизотропии углового распределения. Это соображение, качественная справедливость которого очевидна, было примерно в такой форме высказано в 1955 году О. Бором [1] для объяснения резкой анизотропии угловых распределений осколков фотоделения.

В настоящей работе мы покажем, что утверждение о выстраивании составных ядер в плоскости, перпендикулярной пучку, вообще говоря, неверно, и в некоторых случаях, в зависимости от соотношения между спином ядра-мишени и орбитальным моментом налетающей частицы может получаться довольно сильный обратный эффект, т.е. преимущественное выстраивание вдоль направления пучка. Обсуждаются также некоторые возможные следствия этого факта применительно к угловым распределениям осколков деления ядер нейтронами.

Если ядра мишени не ориентированы, спиновое состояние составных ядер описывается матрицей плотности. Ее удобно разложить в ряд по спин-тензорам, среднее значение каждого из которых соответствует некоторому моменту функции распределения составных ядер с заданным спином по значениям проекции

на выделенное направление в пространстве, в качестве которого мы выберем направление пучка падающих частиц /см., например, [2] /. Первый момент, пропорциональный \overline{M}_2 , называется поляризацией и в случае рассматриваемых нами неполяризованных пучков и мишеней равен нулю. Со вторым моментом связана другая мера ориентации, называемая выстроенностью, она определяется как

$$f_2 = \frac{1}{J(2J-1)} [3 \overline{M}_2 - J(J+1)] \quad (1)$$

где J - полный момент ядра. Нормировочный множитель выбран так, чтобы в чистом состоянии с максимально возможным значением проекции, т.е. при $M_J = J$ выстроенность $f_2 = +1$. Возможен и другой выбор постоянной.

Если составные ядра с моментом J и проекциями m_J образуются при поглощении ядром-мишенью со спином I частицы с полным моментом j , то, очевидно

$$\overline{m_J^2} = \frac{2j+1}{2(2I+1)} \sum_{m_j, m_I, m_J} (j I m_j m_I | J m_J)^2 m_J^2 \quad (2)$$

где $(j I m_j m_I | J m_J)$ коэффициент Клебша-Гордана. Если налетающая частица бесспиновая, то $m_j=0$, а $j=l$ l -орбитальный момент налетающей частицы. Для нуклонов $m_j = \pm \frac{1}{2}$. В обоих этих случаях момент налетающей частицы полностью выстроен в плоскости, перпендикулярной пучку, т.е. выстроенность принимает отрицательное, максимально возможное по модулю для данного момента значение. При поглощении такой частицы бесспиновым ядром составное ядро получит те же значения момента и выстроенности, которые были у налетающей частицы. По-иному обстоит дело, если ядро-мишень имеет отличный от нуля спин.

Сущность обсуждаемого эффекта проще всего пояснить на конкретном примере. Пусть ядра с $I=7/2$ поглощают нейтроны, обладавшие полным моментом $j^i=3/2$. Используя простой в этом случае явный вид коэффициентов Клебша-Гордана, получаем, что для составных ядер с моментами $J=2,3,4,5$, образование которых разрешается законами сохранения момента, выстроенность f_2 , рассчитанная с помощью выражений (1-2) будет равна $-0,2$; $+0,4$; $+0,175$ и $-0,347$ соответственно. Если усреднить эти значения с весом $(2J+1)$, которому пропорциональна вероятность образования ядер с моментом J , то получится величина $\overline{f_2} = -0,021$. Таким образом, в соответствии с высказанными выше наглядными соображениями средняя плотность, действительно, отрицательна, что соответствует преимущественной ориентации в плоскости, перпендикулярной пучку. Однако, она мала по абсолютной величине и складывается из существенно больших по модулю величин разного знака. Это означает, что если вероятность реакции зависит от J , то может случиться, что главный вклад в угловое распределение, определяющий знак анизотропии, дадут как раз ядра, выстроенные вдоль направления пучка.

В таблице I приводятся значения выстроенности составных ядер в зависимо-

сти от полного момента для $I = 5/2$ и $7/2$ и различных значений j . Из этих результатов видно, что значения f_2 становятся отрицательными для всех J лишь при $j \geq 9/2$, начиная с этого же значения быстрее растет абсолютная величина средней выстроенности f_2 .

Появление положительной выстроенности для некоторых значений J в результате сложения момента налетающей частицы, обладающего предельной возможной отрицательной выстроенностью, и спина ядра-мишени, выстроенность которого равна нулю, имеет чисто геометрическую природу и не является специфическим свойством квантовых векторов. Чтобы показать это, рассмотрим следующий классический аналог рассматриваемой задачи: сложение двух случайно ориентированных векторов длиной I и j , у одного из которых фиксирована проекция m_j на выделенную ось, в суммарный вектор длины J . Выбор системы координат и обозначения ясны из рис. I. Фиксация длины суммарного вектора задает $\angle \theta_1$, и усреднение надо проводить только по φ , поскольку от азимутального угла φ_j ничто не зависит, и его можно положить равным нулю. По известной формуле сложения

$$\cos \theta = \cos \theta_1 \cos \theta_0 + \sin \theta_1 \sin \theta_0 \cos \varphi \quad (3)$$

Поскольку

$$\cos \theta_1 = \frac{J^2 - I^2 - j^2}{2Ij}, \quad \cos \theta_0 = \frac{m_j}{j}, \quad M = j \cos \theta_0 + I \cos \theta \quad (4)$$

то

$$\overline{M^2} = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} M^2 d\varphi = A^2 + \frac{1}{2} B^2 \quad (5)$$

где

$$A^2 = \frac{m_j^2}{2j^2} (J^2 + j^2 - I^2) \quad , \quad B^2 = \frac{1}{4j^2} (j^2 - m_j^2) (2I^2 j^2 + 2I^2 J^2 - 2I^2 j^2 - I^4 - J^4 - j^4) \quad (6)$$

$$B^2 = \frac{1}{4j^2} (j^2 - m_j^2) (2I^2 j^2 + 2I^2 J^2 - 2I^2 j^2 - I^4 - J^4 - j^4) \quad (6)$$

Классическую выстроенность по аналогии с (1) можно определить как

$$f_{кл.} = \frac{3M^2 - J^2}{2J^2} \quad (7)$$

Для примера, рассмотренного выше, т.е. при $I = 7/2, j = 3/2, m_j = 1/2$ выражения (5-7) дают $f_{кл.} = -0,333; +0,1605; +0,042$ и $-0,333$ соответственно. Более детальное сравнение результатов, получаемых по формулам (1-2) с одной стороны и (5-7) с другой, показывают, что все качественные особенности воспроизводятся классическими формулами, а получаемые с их помощью количественные значения становятся близки к точным при достаточно больших моментах составного ядра $J \geq 4$, как и следует ожидать.

Из общей теории угловых распределений ядерных реакций известно [3], что сложность угловой зависимости дифференциального сечения определяется величиной максимального орбитального момента налетающей частицы ℓ . Максимальный ранг полинома Лежандра в разложении $\frac{d\sigma}{d\Omega} = \sum_{k=0}^{k_{max}} A_k P_k(\cos\theta)$ есть $k_{max} = 2\ell_{max}$. С точки зрения вышеизложенного наибольший интерес представляет случай $\ell = 1$, когда выстроенность является единственным спин-тензором с отличным от нуля средним значением и полностью определяет форму угловых распределений. Известным примером реакции, которая идет через составное ядро, и при которой направление разлета продуктов сильно коррелирует с направлением момента количества движения составного ядра, является деление тяжелых ядер нейтронами при энергиях возбуждения, близких к порогу. В этом случае, как было показано О.Бором [1], наиболее энергетически выгодным является значение проекции момента ядра на ось деления $K=0$. Это означает, что осколки преимущественно разлетаются в плоскости, перпендикулярной моменту, что с наибольшей ясностью было продемонстрировано результатами изучения угловых распределений осколков фотоделения [4]. При образовании составного делящегося ядра за счет поглощения нейтрона с отличным от нуля орбитальным моментом следует ожидать преимущественного испускания осколков в направлении "вперед-назад", если исходить из упомянутых общих соображений о преимущественном выстраивании составных ядер в плоскости, перпендикулярной направлению пучка. Это предсказание согласовалось с многочисленными экспериментальными фактами. Тем более трудно объяснить обнаружение анизотропии об-

ратного знака при делении U^{235} нейтронами с энергией в несколько десятков кэв, когда анизотропный вклад в дифференциальное сечение деления практически дают только р-нейтроны [5]. Соображения, изложенные выше, указывают на возможное объяснение этой аномалии: как следует из результатов, приведенных в таблице I, примерно половина составных ядер, образующихся при взаимодействии р-нейтронов с моментом 3/2 с ядрами U^{235} , выстроено преимущественно вдоль направления пучка. Результаты экспериментов [5] означают, что эти ядра /с моментами 3 и 4/ имеют в среднем несколько более высокую делимость, чем ядра с моментами 2 и 5.

ЛИТЕРАТУРА

1. O.Bohr. Int. Conf. Peaceful Uses Atomic Energy (Proc. Conf. Geneva, 1955) 2, UN, New-York (1955), 151.
2. А.М.Балдин и др. Кинематика ядерных реакций. Атомиздат, М., 1968, стр. 264.
3. Г.Я.Любарский. Теория групп и её применение в физике. Физматгиз. Москва, 1968, стр. 313.
4. W.J.Winhold, P.I.Demsa, I.Halpren, Phys. Rev., 87, 1139 (1952).
5. И.И.Бондаренко и др. Compt. Rend. Congr. Int. Phys. Nucl. Paris, 1964, v.2, p.1132.

Таблица I.

Зависимость встроенности составного ядра с моментом J от спина ядра-мишени и полного момента поглощаемого нейтрона.

Спин ядра-мишени	Момент нейтрона	Спин сост. ядра	Встроенность
5/2	1/2	2	0
		3	0
	3/2	1	-0,2
		2	+0,5
		3	+0,12
		4	-0,3928
	5/2	0	0
		1	+0,9142
		2	+0,2857
		3	+0,0228
		4	-0,2244
		5	-0,4952
	7/2	1	-0,7142
		2	-0,1190
		3	-0,1428
4		-0,2397	
5		-0,3714	
7/2	1/2	6	-0,5303
		3	0
		4	0
	3/2	2	-0,2
		3	+0,4
		4	+0,1571
		5	-0,3466
	5/2	1	-0,2857
		2	+0,4857
		3	+0,3428
		4	+0,1183
		5	-0,1485
		6	-0,4545
	7/2	1	+0,9523
		2	+0,03809
3		+0,1904	
4		+0,0340	
5		-0,1269	
6		-0,3030	
7		-0,4981	

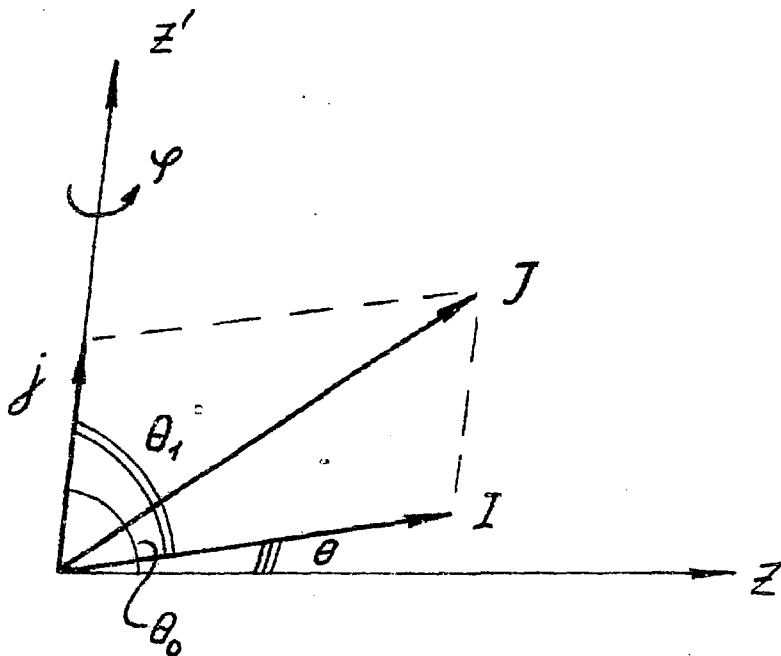


Рис. I. Схема сложения моментов и обозначения углов в классической модели



Преприят ФЭИ-253. Т-08419 от 5.У.71 г. Заказ № 183. Тираж 120.
Объем 0,5 ф.д.изд.л. Отпечатано на ротопринте ФЭИ, июнь 1971 г.
Цена 5 коп.