Взаимодействие спин–чужая орбита в конфигурациях с *p*-и *h*-электронами на внешних оболочках. Обменные матричные элементы

© Г.П. Анисимова¹, А.П. Горбенко^{1,¶}, О.А. Долматова², И.Р. Крылов¹, Г.А. Цыганкова¹

¹ Санкт-Петербургский государственный университет, Физический факультет,

198504 Петергоф, Санкт-Петербург, Россия

01

² Санкт-Петербургский государственный университет телекоммуникаций имени профессора М.А. Бонч-Бруевича, 193232 Санкт-Петербург, Россия

[¶] e-mail: spbgor@mail.ru, olgadolmatova@gmail.com

Поступила в Редакцию 11 декабря 2017 г. В окончательной редакции 13 июня 2018 г.

> Современные методы теоретической атомной спектроскопии позволяют производить расчеты атомных систем, необходимые для различных практических задач в разных разделах физики, в частности в астрофизике. При этом использовались различные чисто теоретические (ab initio) методы, в том числе и получившие развитие в последнее время. При расчете атомных систем наряду с ab initio методами, используются разные варианты полуэмпирического метода. Одним из общепризнанных критериев расчета атомных систем являются минимальные отклонения между расчетными и экспериментальными энергиями уровней тонкой структуры (невязки). Эти отклонения, полученные с помощью теоретических методов (ab initio), до сих пор являются довольно большими. Полуэмпирический подход, где эмпирическим материалом являются экспериментальные энергии уровней тонкой структуры, тоже незначительно уменьшает невязки, если в матрице оператора энергии учитывать только шесть параметров: электростатические (два прямых и два обменных) и два параметра взаимодействия спин-своя орбита (ξ_p и ξ_h). Ситуация в корне изменилась с появлением монографии литовских авторов "Математические основы теории атома" (А.П. Юцис и А.Ю. Савукинас). В этой монографии приведены матричные элементы (правда, в общем виде) операторов энергии магнитных взаимодействий спин-чужая орбита и спин-спин, а также взаимодействия орбита-орбита, причем в двух представлениях: LSJM и несвязанных моментов. Это позволило проверить их формулы и сравнить свои результаты по двум представлениям расчета. Только тогда удалось получить практически нулевые невязки между расчетными и экспериментальными энергиями уровней тонкой структуры для многих исследованных нами систем. Таким образом, дело не в методе расчета, а в матрице оператора энергии, которая должна наиболее полно и правильно описывать энергии уровней тонкой структуры. Построению матрицы оператора энергии конфигураций npn'h и $np^5n'h$ посвящена настоящая и последующие работы.

DOI: 10.21883/OS.2018.10.46691.286-18

Введение

Высоковозбужденные конфигурации с р-и h-электронами на внешних оболочках мало исследованы. Но уже появляются экспериментальные энергии уровней тонкой структуры как наиболее точно измеряемые величины у некоторых элементов, в частности для конфигурации 3р7h атома кремния [1]. На примере этой конфигурации рассмотрим энергетический спектр. Он состоит из 6 пар уровней (дублетов), расстояния между которыми в дублете настолько малы, что их не удалось разделить экспериментально. Но нам это не мешает для определения волновых функций промежуточной (реальной) связи и g-факторов, так как в любом приближении векторной связи матрица оператора энергии разделяется по квантовому числу Ј (полный электронный момент атома). Поэтому одинаковые энергии дублетов попадают в разные матрицы. Дублетная структура свидетельствует о пригодности LK- или *jK*-связи в рассматриваемых системах, начиная с конфигураций *прп'l* (*l* ≥ 3). Для рассматриваемой конфигурации 3p7h Si I классификация уровней в [1] дана в приближении jK-связи. В этом же приближении необходимо производить дальнейший численный расчет параметров тонкой структуры и других характеристик атома.

Выпишем энергии шести дублетов по росту и обсудим полученный спектр.

Уров	ень	E, cm^{-1}	
$\frac{1}{2}\left[\frac{11}{2}\right]_{5.6}$	$({}^{1}H_{5}{}^{3}H_{6})$	63506.698	
$\frac{1}{2} \left[\frac{9}{2} \right]_{4,5}$	$({}^{3}H_{4}{}^{3}H_{5})$	63507.05	
$\frac{3}{2} \left[\frac{11}{2} \right]_{5.6}$	$({}^{3}I_{5}{}^{3}I_{6})$	63790.813	(1)
$\frac{3}{2} \left[\frac{9}{2} \right]_{45}$	$({}^{1}G_{4}{}^{3}G_{5})$	63792.328	
$\frac{3}{2} \left[\frac{13}{2} \right]_{67}$	$({}^{1}I_{6}{}^{3}I_{7})$	63795.677	
$\frac{3}{2} \left[\frac{7}{2} \right]_{3,4}$	$({}^{3}G_{3}{}^{3}G_{4})$	63796.24	

Как и в других высоковозбужденных конфигурациях, начиная с npn'f, в нижней части спектра находятся два дублета с $j_1 = l_1 + s_1 = 1/2$. Это *H*-уровни. На значительном расстоянии от них (примерно 300 cm⁻¹) находится группа четырех дублетов с $j_1 = 3/2$. Расстояние между дублетами в разных группах порядка (1-3) cm⁻¹, т.е. очень малы по сравнению с конфигурацией npn'fатомов углерода и кремния [2].

Как и во всех 12-уровневых системах npn'l $(l \ge 2)$, мы имеем три группы уровней. В рассматриваемой конфигурации 3p7h L = 4, 5, 6 — по три триплетных и одному синглетному уровню для каждого значения L. В приближении более наглядной LS-связи это уровни ${}^{3}I_{7,6,5}$, ${}^{1}I_{6}$ (L=6); ${}^{3}H_{6,5,4}$, ${}^{1}H_{5}$ (L=5)и ${}^{3}G_{5,4,3}$, ${}^{1}G_{4}$ (L = 4). Наибольшему промежуточному моменту $K = j_1 + l_2$ соответствуют уровни с бо́льшим значением L, т.е. I-уровни. Так как уровень ³I₇ – единственный в конфигурации с наибольшим значением Ј, то он записан в 5-й строке сверху выражения (1). Следующий по величине промежуточный момент K = 11/2 есть у *I*-уровней и *H*-уровней. С Н-уровнями мы определились. Поэтому 3-й дублет в (1) — это уровни ${}^{3}I_{5}$ и ${}^{3}I_{6}$. Есть еще промежуточные моменты K = 9/2 и 7/2, они относятся к G-уровням. В 4-й строке (1) записана пара ${}^{1}G_{4}$ и ${}^{3}G_{5}$. А в 6-й строке — пара оставшихся G-уровней: ${}^{3}G_{3}, {}^{3}G_{4}.$

Как показали наши многочисленные исследования, при одинаковых значениях квантовых чисел L и J синглетный уровень относится к наибольшему значению промежуточного момента K, что и записано в (1) (см. гиромагнитные отношения в [2]).

Отметим, что в промежутках между дублетами конфигураций 3p7h Si I находятся уровни конфигурации 3p7h, которая может взаимодействовать с исследуемой. Если взаимодействие конфигураций значительное, то не удается получить нулевые невязки по энергиям даже при учете в гамильтониане Брейта взаимодействий спин-чужая орбита, спин-спин и орбита-орбита, как это было в конфигурации 2pn'd C I [3]. Но это было всего один раз, где пришлось строить двухконфигурационную матрицу оператора энергии. Обычно незначительное наложение конфигураций компенсируется учетом в одноконфигурационном приближении перечисленных выше взаимодействий.

Переводная матрица коэффициентов Клепша–Гордана (К–Г) из представления несвязанных моментов в *LSJM*-представление

Рассмотрение матрицы оператора энергии взаимодействия спин-чужая орбита в двух представлениях начнем с переводной матрицы волновых функций представления несвязанных моментов в *LSJM*-представление. В *LSJM*-представлении матрица оператора энергии разделяется по квантовому числу *J* (полный электронный момент атома), а в представлении несвязанных моментов она разделяется по магнитному квантовому числу *M* (как при наложении магнитного поля). В итоге мы имеем следующие матрицы: $M = \pm 7$ — 1-го ранга, $M = \pm 6$ — 4-го ранга, $M = \pm 5$ — 8-го ранга, $M = \pm 4$ — 11-го ранга, $M = \pm 3, \pm 2, \pm 1, 0$ — 12-го ранга.

Для расчета матричных элементов в представлении несвязанных моментов не обязательно использовать все перечисленные матрицы. Достаточно ограничиться одной матрицей с M = 0, из которой можно получить все матричные элементы в *LSJM*-представлении (все уровни конфигурации).

Матрица коэффициентов К-Г составляется в три этапа. На первом рассчитываются коэффициенты К- Γ (*LSM_LM_S*|*LSJM*), на втором этапе — спиновая $(s_1s_2m_{s_1}m_{s_2}|s_1s_2SM_S)$ — матрица, на третьем этапе рассчитываются коэффициенты К $-\Gamma (l_1 l_2 m_{l_1} m_{l_2} | l_1 l_2 L M_L)$ орбитальная матрица. Затем орбитальная и спиновая матрицы последовательно подставляются в первую. В итоге для M = 0 имеем матрицу коэффициентов К-Г, представленную в табл. 1. Из 132 волновых функций $[(2l_1+1)(2l_2+1)(2s_1+1)(2s_2+1)]$ имеем только 12 коэффициентов К-Г. Остальные распределяются по матрицам с другими значениями М. В табл. 1 волновые функции пронумерованы от 1 до 12, они различаются только четверкой орбитальных и спиновых проекций и в табл. 1 записаны в следующей последовательности: $m_{l_1}, m_{l_2}, m_{s_1}, m_{s_2}$ (спиновые проекции в табл. 1 отмечены знаками). Индексы 1 и 2 относятся к первому (p) и второму (h) электронам соответственно. Видно, что $M = m_{l_1} + m_{l_2} + m_{s_1} + m_{s_2} = 0$ можно получить единственным способом, указанным в "шапке" табл. 1. Кроме того, из табл. 1 видно, что волновые функции собираются по парам, где орбитальные и спиновые проекции одинаковы по величине и противоположны по знаку. А результат вычисления матричных элементов оператора энергии при этом одинаков (это проверено). Указанные пары такие: 1-3, 2-4, 5-7, 6-12, 8-10, 9-11, т.е. число вычислений сокращается вдвое. Это основное преимущество матрицы с M = 0.

Представление несвязанных моментов

Как говорилось выше, матричные элементы оператора энергии взаимодействия спин-чужая орбита рассчитаны по формулам монографии [4]. Чтобы не отсылать читателя к этому источнику, приведем формулу общего вида для обменного матричного элемента в представлении

Уровень	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
e pobelib	10	00 - +	-10 + +	00 + -	01	1 - 1 - +	0 - 1 + +	1 - 1 + -	-12	-11 - +	1 - 2 + +	-11 + -
${}^{3}G_{5}$	$\frac{2}{3\sqrt{11}}$	$\frac{-5}{3\sqrt{22}}$	$\frac{2}{3\sqrt{11}}$	$\frac{-5}{3\sqrt{22}}$	$\frac{-4\sqrt{3}}{3\sqrt{55}}$	$\frac{\sqrt{15}}{3\sqrt{22}}$	$\frac{-4\sqrt{3}}{3\sqrt{55}}$	$\frac{\sqrt{15}}{3\sqrt{22}}$	$\frac{\sqrt{42}}{3\sqrt{55}}$	$\frac{\sqrt{15}}{3\sqrt{22}}$	$\frac{\sqrt{42}}{3\sqrt{55}}$	$\frac{\sqrt{15}}{3\sqrt{22}}$
${}^{3}G_{4}$	$\frac{1}{\sqrt{11}}$	0	$\frac{-1}{\sqrt{11}}$	0	$\frac{-2\sqrt{3}}{\sqrt{55}}$	0	$\frac{2\sqrt{3}}{\sqrt{55}}$	0	$\frac{\sqrt{21}}{\sqrt{110}}$	0	$\frac{-\sqrt{21}}{\sqrt{110}}$	0
${}^{3}G_{3}$	$\frac{\sqrt{5}}{3\sqrt{11}}$	$\frac{\sqrt{10}}{3\sqrt{11}}$	$\frac{\sqrt{5}}{3\sqrt{11}}$	$\frac{\sqrt{10}}{3\sqrt{11}}$	$\frac{-2\sqrt{3}}{3\sqrt{11}}$	$\frac{-\sqrt{6}}{3\sqrt{11}}$	$\frac{-2\sqrt{3}}{3\sqrt{11}}$	$\frac{-\sqrt{6}}{3\sqrt{11}}$	$\frac{\sqrt{42}}{6\sqrt{11}}$	$\frac{-\sqrt{6}}{3\sqrt{11}}$	$\frac{\sqrt{42}}{6\sqrt{11}}$	$\frac{-\sqrt{6}}{3\sqrt{11}}$
$^{1}G_{4}$	0	$\frac{\sqrt{5}}{\sqrt{22}}$	0	$\frac{-\sqrt{5}}{\sqrt{22}}$	0	$\frac{-\sqrt{3}}{\sqrt{22}}$	0	$\frac{\sqrt{3}}{\sqrt{22}}$	0	$\frac{-\sqrt{3}}{\sqrt{22}}$	0	$\frac{\sqrt{3}}{\sqrt{22}}$
${}^{3}H_{6}$	$\frac{\sqrt{5}}{2\sqrt{11}}$	0	$\frac{-\sqrt{5}}{2\sqrt{11}}$	0	$\frac{-1}{2\sqrt{33}}$	$\frac{\sqrt{3}}{\sqrt{22}}$	$\frac{1}{2\sqrt{33}}$	$\frac{\sqrt{3}}{\sqrt{22}}$	$\frac{-\sqrt{7}}{\sqrt{66}}$	$\frac{-\sqrt{3}}{\sqrt{22}}$	$\frac{\sqrt{7}}{\sqrt{66}}$	$\frac{-\sqrt{3}}{\sqrt{22}}$
${}^{3}H_{5}$	1/2	0	1/2	0	$\frac{-1}{2\sqrt{15}}$	0	$\frac{-1}{2\sqrt{15}}$	0	$\frac{-\sqrt{7}}{\sqrt{30}}$	0	$\frac{-\sqrt{7}}{\sqrt{30}}$	0
${}^{3}H_{4}$	$\frac{\sqrt{3}}{\sqrt{22}}$	0	$\frac{-\sqrt{3}}{\sqrt{22}}$	0	$\frac{-1}{\sqrt{110}}$	$\frac{-\sqrt{5}}{2\sqrt{11}}$	$\frac{1}{\sqrt{110}}$	$\frac{-\sqrt{5}}{2\sqrt{11}}$	$\frac{-\sqrt{7}}{\sqrt{55}}$	$\frac{\sqrt{5}}{2\sqrt{11}}$	$\frac{\sqrt{7}}{\sqrt{55}}$	$\frac{\sqrt{5}}{2\sqrt{11}}$
$^{1}H_{5}$	0	0	0	0	0	-1/2	0	1/2	0	1/2	0	-1/2
³ <i>I</i> ₇	$\frac{\sqrt{21}}{\sqrt{13\cdot 22}}$	$\frac{\sqrt{21}}{\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{\sqrt{21}}{\sqrt{13\cdot 22}}$	$\frac{\sqrt{21}}{\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{\sqrt{35}}{\sqrt{13\cdot 22}}$	$\frac{\sqrt{35}}{2\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{\sqrt{35}}{\sqrt{13\cdot 22}}$	$\frac{\sqrt{35}}{2\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{\sqrt{5}}{\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{\sqrt{35}}{2\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{\sqrt{5}}{\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{\sqrt{35}}{2\sqrt{11\cdot 13}}$
${}^{3}I_{6}$	$\frac{\sqrt{7}}{2\sqrt{11}}$	0	$\frac{-\sqrt{7}}{2\sqrt{11}}$	0	$\frac{\sqrt{35}}{2\sqrt{33}}$	0	$\frac{-\sqrt{35}}{2\sqrt{33}}$	0	$\frac{\sqrt{5}}{\sqrt{66}}$	0	$\frac{-\sqrt{5}}{\sqrt{66}}$	0
${}^{3}I_{5}$	$\frac{7}{2\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{-3\sqrt{2}}{\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{7}{2\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{-3\sqrt{2}}{\sqrt{11\cdot 13}}$	$\frac{7\sqrt{5}}{2\sqrt{13}\cdot 33}$	$\frac{-\sqrt{15}}{\sqrt{13\cdot 22}}$	$\frac{7\sqrt{5}}{2\sqrt{13\cdot 33}}$	$\frac{-\sqrt{15}}{\sqrt{13\cdot 22}}$	$\frac{\sqrt{35}}{\sqrt{26\cdot 33}}$	$\frac{-\sqrt{15}}{\sqrt{13\cdot 22}}$	$\frac{\sqrt{35}}{\sqrt{26\cdot 33}}$	$\frac{-\sqrt{15}}{\sqrt{13\cdot 22}}$
$^{1}I_{6}$	0	$\frac{-\sqrt{3}}{\sqrt{11}}$	0	$\frac{\sqrt{3}}{\sqrt{11}}$	0	$\frac{-\sqrt{5}}{2\sqrt{11}}$	0	$\frac{\sqrt{5}}{2\sqrt{11}}$	0	$\frac{-\sqrt{5}}{2\sqrt{11}}$	0	$\frac{\sqrt{5}}{2\sqrt{11}}$

Таблица 1. Матрица коэффициентов преобразования волновых функций *LSJM*-представления через волновые функции представления несвязанных моментов (*M* = 0)

несвязанных моментов, как наиболее сложную:

$$\begin{split} |H^{so}|_{\text{o}6M} &= \frac{2\sqrt{2}}{3} i \left[s \parallel s^{(1)} \parallel s \right] \sum_{kKx_1x_2x_1'x_2'} \frac{(-1)^{x_2}}{\sqrt{2k+1}} \left[(2x_1+1) \times (2x_2+1) \right]^{\frac{1}{2}} (2x_1'+1)(2x_2'+1) \\ &\times \left[s_1x_1'(s_1)x_2's_2|x_2'x_1'(1)s_1s_2 \right] t_{12}^{x_1x_21} z_{12}^{x_1'x_2'1} \\ &\times \left\{ \frac{1}{\sqrt{K+k+1}} a(K, l_1, l_2) \left[l_1 \parallel C^{(K)} \parallel l_2 \right] \left[l_2 \parallel C^{(K)} \parallel l_1 \right] \right. \\ &\times \left[1 - 2(-1)^{x_1'+x_2'} \right] \left[1 + (-1)^{x_1+x_2+x_1'+x_2'} \right] \\ &\times \left[l_1l_1(x_1), l_2l_2(x_2), 1|l_1l_2(k), l_1l_2(K), 1 \right] N_{k-1}(n_1l_1, n_2l_2) \\ &+ \frac{\sqrt{3}}{\sqrt{2k(k+1)}} \left[l_1 \parallel C^{(k)} \parallel l_2 \right] \left[l_2 \parallel C^{(k)} \parallel l_1 \right] \delta(x_1'+x_2', 1) \end{split}$$

$$\times \left[l_1 l_1(x_1), l_2 l_2(x_2), 1 | l_1 l_2(k), l_1 l_2(k), 1] K'_k(n_1 l_1, n_2 l_2) \right\}$$
(2)

— формула (8.41б) из [4].

Здесь есть мнимое число *i*. Но оно пропадает, так как авторы [4] используют стандартную систему фаз, в которой $[s || s^{(1)} || s] = \frac{\sqrt{3}}{2}i$ (заметим, что в псевдостандартной системе фаз этот спиновый приведенный матричный элемент равен $\frac{\sqrt{3}}{\sqrt{2}}$ без *i*). Второй знак "—" выносится из-под знака Σ из-за множителя $(-1)^{x_2}$. Из (2) видно, что суммирование проводится по 6 параметрам. Основной из них *k*, который для каждой конфигурации принимает свое единственное значение. Поэтому его можно вынести из под знака Σ в аналитическом виде $\frac{1}{\sqrt{2k+1}}$. Из (2) также видно, что до фигурной скобки все множители и операторы $t_{12}^{x_1x_21}z_{12}^{x'_1x'_21}$ не зависят от параметров k и K (t — единичные орбитальные, а z — единичные спиновые операторы соответственно).

Определим остальные параметры и начнем с самых простых: x'_1 и x'_2 — спиновые параметры суммирования. Они могут принимать только 2 значения: 0 и 1. То есть здесь возможны следующие варианты:

Справа в (3) выписаны значения коэффициентов Рака (6*j*-символы Вигнера) (2). Так как для значений $x'_1 = 0$, $x'_2 = 0$ и $x'_1 = 1$, $x'_2 = 0$ коэффициенты Рака (6*j*-символы) одинаковы и равны -1, то операторы z_{12}^{001} и z_{12}^{101} можно объединить и вынести за знак Σ с коэффициентом, равным 3: $(2x'_1 + 1)(2x'_2 + 1)$. Остается сумма орбитальных операторов $t_{12}^{x_1x_21}$, где параметры $x_1 = 0, 1, \ldots, 2l_1$; $x_2 = 0, 1, \ldots, 2l_2$. Перебираются все пары, но такие, чтобы $|x_1 - x_2| =$ $= 1, |x_1 - x_2| + 1 = 1, \ldots, |x_1 + x_2| = 1$ [4]. Следовательно, ранги орбитальных операторов могут быть такими: $t_{12}^{011}, t_{121}^{121}, t_{121}^{211}, t_{122}^{221}, t_{112}^{111}, t_{22}^{221}$.

Коэффициенты при орбитальных операторах также понятны из (2). Все выражение до фигурной скобки известно. Обратим внимание на произведение двух сомножителей в фигурной скобке при радиальном интеграле N_{k-1} :

$$\left[1 - 2(-1)^{x_1' + x_2'}\right] \left[1 + (-1)^{x_1 + x_1 + x_1' + x_2'}\right],\tag{4}$$

которое также не зависит от параметров k и K. Первый сомножитель равен 3, если $x'_1 + x'_2$ — нечетное число, и равен —1, если эта сумма — четное число. Второй сомножитель равен нулю, если $x_1 + x_2 + x'_1 + x'_2$ — нечетное число, и 2, если эта сумма — четное число. Следовательно, выражение, полученное нами до фигурной скобки, необходимо умножить на 6. Учитывая сказанное, из (2) до фигурной скобки получаем следующее выражение:

$$\frac{\sqrt{6}}{3} \frac{1}{\sqrt{2k+1}} \Big[18 \big(z_{12}^{001} + z_{12}^{101} \big) \big(\sqrt{3} t_{12}^{011} - \sqrt{3} t_{12}^{101} - \sqrt{15} t_{12}^{121} \\ + \sqrt{15} t_{12}^{211} + \sqrt{35} t_{12}^{231} \big) + 6 \sqrt{6} z_{12}^{111} \big(3 t_{12}^{111} - 5 t_{12}^{221} \big) \Big].$$
(5)

Осталось только суммирование по параметрам $K = k \pm 1$ (все в фигурной скобке). Для обменных радиальных интегралов N_{k-1} параметр суммирования k принимает следующие значения [4]:

$$k-1 = |l_1 - l_2| - 2, |l_1 - l_2|, \dots, l_1 + l_2,$$

т.е. k = 3, 5, 7. Дальше в фигурной скобке (2) мы видим приведенные матричные элементы операторов сферических функций $C^{(K)}$, которые для орбитальных моментов $l_1 = 1, l_2 = 5$ отличны от нуля только при значениях K = 4 и K = 6. Если k = 3, то K = 2 и 4, если k = 5, то K = 4 и 6, если k = 7, то K = 6 и 8. Вариант k = 3и K = 2 не проходит из-за равенства нулю приведенного матричного элемента оператора сферической функции. Вариант k = 3 и K = 4 обращается в нуль из-за множителей $a(K, l_1, l_2)$, которые мы выпишем:

$$a(K, l_1, l_2) = -\frac{1}{2\sqrt{3}}$$

$$\times \sqrt{\frac{(2k+1)(l_1+l_2+k+2)(l_1+l_2-k)\times}{\times(-l_1+l_2+k+1)(l_1-l_2+k+1)}}, \quad (K = k+1),$$

$$a(K, l_1, l_2) = -\frac{1}{2\sqrt{3}}$$

$$\times \sqrt{\frac{(2k+1)(l_1+l_2+k+1)(l_1+l_2-k+1)\times}{\times(-l_1+l_2+k)(l_1-l_2+k)}},$$

$$(K = k-1). \quad (6)$$

Из (6) видно, что при k = 3 и K = 4 обращается в нуль последний сомножитель под знаком квадратного корня при K = k + 1, а при k = 7 и K = 6 обращается в нуль третий сомножитель под знаком квадратного корня (K = k - 1) — подчеркнуты. Таким образом, выражение $a(K, l_1, l_2)$ при k = 3 и k = 7 обращается в нуль по указанным причинам. Остается одно значение параметра суммирования k = 5. При этом параметр *K* принимает два значения: 4 и 6.

Самый сложный этап — провести суммирование по двум параметрам K при радиальном интеграле N_{k-1} , так как здесь есть коэффициент Фано (9*j*-символ), зависящий не только от параметров k и K, но и от орбитальных параметров суммирования x_1 и x_2 , которых у нас 7 пар: 5 при $(z_{12}^{011} + z_{12}^{101})$ и 2 при z_{12}^{111} (см. (5)). Выпишем этот коэффициент Фано (F) при N_{k-1} [6]:

$$F = \delta_{jj'} \delta_{MM'} \sqrt{(2x_1 + 1)(2x_2 + 1)(2k + 1)(2K + 1)} \\ \times \begin{cases} l_1 & l_1 & x_1 \\ l_2 & l_2 & x_2 \\ k & K & 1 \end{cases}$$
(7)

Считаются семь 9*j*-символов со значениями орбитальных параметров x_1 и x_2 , указанных в (5) при K = 4 и K = 6. Затем каждый 9*j*-символ умножается на коэффициент $\frac{1}{\sqrt{K+k+1}}$, на коэффициент $a(K, l_1, l_2)$ (см. (6)) и приведенные матричные элементы операторов сферических функций отдельно для K = 4 и K = 6. Полученные выражения суммируются. Результат суммирования умножается на соответствующий коэффициент в (5). В результате получаем следующую рабочую формулу:

$$\frac{6\sqrt{6}}{\sqrt{11}} \left(z_{12}^{011} + z_{12}^{101} \right) \left(\frac{\sqrt{5}}{10} t_{12}^{011} + \frac{\sqrt{3}}{2} t_{12}^{101} - \frac{21\sqrt{13}}{26} t_{12}^{121} - \frac{91\sqrt{5}}{10} t_{21}^{211} - \frac{287\sqrt{130}}{130} t_{12}^{231} \right) + \frac{12\sqrt{5}}{\sqrt{11}} z_{12}^{111} \times \left(-9t_{12}^{111} + \frac{10\sqrt{13}}{13} t_{12}^{221} \right)$$
(8)

для коэффициента при обменном радиальном интеграле N_{k-1} , последний обозначим S_3 . Везде первый верхний ранг орбитальных $t_{12}^{x_1x_21}$ и спиновых $z_{12}^{x_1'x_2'1}$ операторов относится к *p*-электрону, а второй верхний ранг у тех же операторов — к *h*-электрону.

Обменные интегралы N_{k-1} , так же как и прямые интегралы M_{k-1} , называются радиальными интегралами спиновых взаимодействий Марвина. Из формулы (2) также видно, что в фигурной скобке есть еще один радиальный интеграл $K'_k(n_1l_1, n_2l_2)$, который связан с интегралами Марвина, но здесь все проще по сравнению с интегралом N_{k-1} . Параметр суммирования k принимает значения $k = |l_1 - l_2|, |l_1 - l_2| + 2, \ldots, l_1 + l_2$, т.е. k = 4 и k = 6. Коэффициент Фано здесь другой:

$$F(\operatorname{прu} K'_{k}) = \delta_{jj'} \delta_{MM'}$$

$$\times \sqrt{(2x_{1}+1)(2x_{2}+1)(2k+1)(2k+1)} \begin{cases} l_{1} & l_{1} & x_{1} \\ l_{2} & l_{2} & x_{2} \\ k & k & 1 \end{cases}.$$
(9)

Из (2) также видно, что для радиального интеграла K'_k нет множителей (4), они относятся только к радиальному интегралу N_{k-1} . Поэтому все выражение (5) надо разделить на 6. Кроме того, отсутствуют слагаемые при z_{12}^{111} из-за условия $\delta(x'_1 + x'_2, 1)$.

В (9) для k = 4 и k = 6 отдельно считаются 5 9*j*-символов при $(z_{12}^{011} + z_{12}^{101})$ со значениями x_1 и x_2 , указанными в первом слагаемом (5) (до z_{12}^{111}). Тогда рабочие формулы для расчета этих матричных элементов выглядят так:

$$\frac{\sqrt{6}}{3\sqrt{11}} \left(z_{12}^{011} + z_{12}^{101} \right) \left(\frac{3}{\sqrt{5}} t_{12}^{011} + \frac{\sqrt{3}}{2} t_{12}^{101} - \sqrt{13} t_{12}^{121} - \frac{3}{\sqrt{5}} t_{12}^{211} + \frac{7\sqrt{65}}{10\sqrt{2}} t_{12}^{231} \right) K_k' (\text{при } k = 4),$$
(10)

обозначим K'_k (при k = 4) как S_4 ,

$$\frac{\sqrt{6}}{\sqrt{11 \cdot 13}} \left(z_{12}^{011} + z_{12}^{101} \right) \left(\frac{3\sqrt{5}}{2\sqrt{13}} t_{12}^{011} - \frac{3\sqrt{3}}{2\sqrt{13}} t_{12}^{101} \right)$$
$$+ \frac{45}{26} t_{12}^{121} - \frac{3\sqrt{5}}{2\sqrt{13}} t_{12}^{211} + \frac{9\sqrt{5}}{12\sqrt{2}} t_{12}^{231} \right) K_k' (\text{при } k = 6),$$
(11)

обозначим K'_k (при k = 6) как S'_4 .

Формулы (8), (10), (11) — это многочленные выражения, представляющие тензорные произведения орбитальных и спиновых операторов 1-го ранга. К ним сначала применяется формула для тензорного произведения операторов с единственным коэффициентом К-Г для конкретных значений орбитальных и спиновых проекций электронов [5], указанных в шапке табл. 1, а затем применяется формула прямого произведения операторов. Таким образом, все орбитальные и спиновые операторы разделяются. Поскольку все операторы являются неприводимыми тензорами, к ним отдельно к каждому применяется теорема Эккарта-Вигнера, согласно которой матричный элемент неприводимого тензорного оператора есть произведение фазового множителя, приведенного матричного элемента и 3*j*-символа Вигнера. Поскольку в [4] все операторы единичные, то приведенный матричный элемент равен 1, и остаются только фазовый множитель и 3 *j*-символы Вигнера. Поэтому во всех рабочих формулах (8), (10), (11) есть фазовый множитель, равный (-1) в степени $(l_1+l_2+s_1+s_2-m_{l_1}-m_{l_2}-m_{s_1}-m_{s_2})$, который разный в электронных и дырочных конфигурациях.

Результаты расчета по формулам (8), (10), (11) представлены в табл. 2 для матрицы с M = 0. Предварительно эти формулы были проверены на матрицах малых рангов с $M = \pm 1$ и $M = \pm 4$.

Перевод матрицы с M = 0 из представления несвязанных моментов в *LSJM*-представление как более компактное осуществлен с помощью матрицы коэффициентов К-Г вручную и по компьютерной программе. Здесь

результаты совпали полностью. Результаты такого перевода представлены в табл. 3.

Теперь нужно проверить правильность полученной матрицы сравнением с результатами независимого расчета конфигурации *npn'h* непосредственно в *LSJM*-представлении.

Обменные матричные элементы оператора энергии взаимодействия спин-чужая орбита непосредственно в *LSJM*-представлении

Непосредственно в *LSJM*-представлении в монографии [4] даны формулы приведенных матричных элементов. Выпишем их:

$$\begin{split} \|H_{00M}^{so}\| &= (-1)^{l_1+l_2+L'+S'}B\sum_{kK}a'(K, l_1, l_2)(l_1 \| C^{(K)} \| l_2)^2 \\ &\times \left[\begin{cases} l_1 & l_2 & k \\ l_2 & l_1 & K \\ L & L' & 1 \end{cases} + (-1)^{S+S'} \begin{cases} l_1 & l_2 & K \\ l_2 & l_1 & k \\ L & L' & 1 \end{cases} \right] N_{k-1} \\ &+ (-1)^{l_1+l_2+L'+S'} \frac{B}{2\sqrt{6}} \sqrt{\frac{2k+1}{k(k+1)}} \left[1 + (-1)^{S+S'}\right] \\ &\times (l_1 \| C^{(K)} \| l_2)^2 \begin{cases} l_1 & l_2 & k \\ l_2 & l_1 & k \\ L & L' & 1 \end{cases} K'_k. \end{split}$$
(12)

Здесь В — множитель, имеющий вид

$$\begin{split} B &= -2 \cdot 3[(2L+1)(2S+1)(2L'+1)(2S'+1)]^{\frac{1}{2}} \\ &\times [(-1)^{S'} + 2(-1)^S] \left\{ \begin{matrix} s & S & s \\ S' & s & 1 \end{matrix} \right\}, \end{split}$$

а также

$$a'(K, l_1, l_2) = [(2K+1)/(K+k+1)]^{\frac{1}{2}}a(K, l_1, l_2).$$

Выражение для множителя $a(K, l_1, l_2)$ приведено в формуле (6).

Обратим внимание, что в табл. З коэффициенты в матричных элементах, образованных триплетным и синглетным термами, равны нулю при большинстве радиальных интегралов. Для радиального интеграла K'_k это понятно, так как во втором слагаемом (12) есть множитель $[1 + (-1)^{S+S'}]$ независимо от того L = L' или $L \neq L'$. Что касается коэффициента при интеграле $N_{k-1}(S_3)$, то видим, что в первом слагаемом (12) оба 9*j*-символа одинаковы. Так, если в первом 9*j*-символе в квадратной скобке (12) переставить местами 1 и 2 столбцы, а затем 1 и 2 строчки, то получим в точности второй 9*j*-символ. Поскольку L = L' = 6, то вычитаются одинаковы величины из-за множителя $(-1)^{S+S'}$.

Матричный	ph				_		
элемент $\lambda_i \lambda_k$	$S_3 \frac{1}{143}$	$S_4 \frac{1}{396}$	$S'_4 \frac{1}{52052}$	$S_3 \frac{1}{143}$	$S_4 \frac{1}{396}$	$S'_4 \frac{1}{52052}$	\checkmark
1 - 1 = 3 - 3	3	2	126	0	0	0	_
5 - 5 = 7 - 7	1149/5	-24/5	-210	0	0	0	_
6 - 6 = 12 - 12	0	0	0	-120	0	0	_
8 - 8 = 10 - 10	0	0	0	120	0	0	_
9 - 9 = 11 - 11	-996/5	-9/5	-648	0	0	0	_
1 - 2 = 3 - 4	20	5	-378	-20	-5	378	$\sqrt{2}$
1 - 4 = 2 - 3	40	5	-378	20	5	-378	$\sqrt{2}$
1 - 5 = 3 - 7	-119	0	0	0	0	0	$\sqrt{15}$
1 - 6 = 3 - 12	-289/15	3/5	84	-107/6	1	63	$\sqrt{30}$
1 - 8 = 3 - 10	286/15	3/5	84	107/6	-1	-63	$\sqrt{30}$
1 - 9 = 3 - 11	41/5	-1/5	-6	0	0	0	$\sqrt{210}$
1 - 10 = 3 - 8	361/6	1	63	353/6	1	63	$\sqrt{30}$
1 - 12 = 3 - 6	353/6	1	63	-353/6	-1	-63	$\sqrt{30}$
2 - 5 = 4 - 7	8/3	2	126	4/3	2	126	$\sqrt{30}$
2 - 6 = 4 - 12	0	0	0	119	0	0	$\sqrt{15}$
2 - 7 = 4 - 5	4/3	2	126	-4/3	-2	-126	$\sqrt{30}$
2 - 8 = 4 - 10	-115/3	0	0	-119/3	0	0	$\sqrt{15}$
2 - 9 = 4 - 11	206/15	3/5	-48	8/3	-1	36	$\sqrt{105}$
2 - 10 = 4 - 8	0	0	0	-119	0	0	_
2 - 11 = 4 - 9	166/15	3/5	-48	-8/3	1	-36	$\sqrt{105}$
2 - 12 = 4 - 6	115/3	0	0	119/3	0	0	$\sqrt{15}$
5 - 6 = 7 - 12	43/2	6	-315	-43/2	-6	315	$\sqrt{2}$
5 - 8 = 7 - 10	83/2	6	-315	43/2	6	-315	$\sqrt{2}$
5 - 9 = 7 - 11	471/5	-6/5	96	0	0	0	$\sqrt{14}$
5 - 10 = 7 - 8	282/5	18/5	-420	-39/2	-6	315	$\sqrt{2}$
5 - 12 = 6 - 7	-3/5	18/5	-420	39/2	6	-315	$\sqrt{2}$
6 - 9 = 11 - 12	-123	3	90	-123	3	90	$\sqrt{7}$
6 - 11 = 9 - 12	-248/5	3/5	216	-41	-3	-90	$\sqrt{7}$
6 - 12	40	0	0	-40	0	0	_
8 - 9 = 10 - 11	-123	3	90	123	-3	-90	$\sqrt{7}$
8 - 10	-40	0	0	40	0	0	—
8 - 11 = 9 - 10	122/5	3/5	216	41	3	90	$\sqrt{7}$

Таблица 2. Коэффициенты при обменных радиальных интегралах в матрице оператора энергии взаимодействия спин-чужая орбита с M = 0, рассчитанные с волновыми функциями представления несвязанных моментов (см. табл. 1)

Примечение. Здесь значки λ в матричных элементах опущены и оставлены только индексы, соответствующие нумерации волновых функций λ_i в табл. 1. Общий для всей строки множитель под корнем вынесен справа.

Зато в дырочной конфигурации np5n'h два матричных элемента триплет-синглет с одинаковыми значениями *L* отличны от нуля. Это элементы ${}^{3}I_{6}{}^{1}I_{6}$ и ${}^{3}G_{4}{}^{1}G_{4}$. Вообще говоря, в дырочных конфигурациях всего 6 обменных матричных элементов. Кроме двух названных, это 4 элемента триплет-синглет с разными значениями *L*.

Поясним, как считаются матричные элементы дырочных конфигураций np^5 [дырка] — почти заполненная оболочка + h-электрон. То есть здесь тоже рассматриваются две частицы. Поэтому формулы (8), (10), (11) одинаковы для электронных и дырочных конфигураций. Также одинаковы переводная матрица в табл. 1 и все коэффициенты К-Г. Для дырочной конфигурации не надо все пересчитывать, а только учесть измененные знаки орбитальных и спиновых проекций *р*-электрона. Это изменение касается фазового множителя (в электронных конфигурациях он положительный, а в дырочных — отрицательный), орбитального оператора t_1 нечетного ранга и спинового оператора z_1 четного ранга (первый верхний индекс в формулах (8), (10), (11)). Матричные элементы в дырочной конфигурации можно получить только переводом из представления несвязанных моментов (табл. 2) в *LSJM*-представление как более компактное (табл. 3) по сравнению с многочисленными матрицами представления несвязанных моментов. Но и здесь есть косвенные методы проверки правильности полученных величин. Так, при радиальном интеграле $N_{k-1}(S_3)$ рассмотрим отношение коэффициентов $np^5n'l/npn'l$ для трех исследованных конфигура

ph				p^5h		
<i>S</i> ₃	S_4	$S'_4 \frac{1}{11 \cdot 13}$	S_3	S_4	S'_4	
$\frac{204}{143}$	$\frac{1}{11}$	<u>6</u> 91	0	0	0	_
$\frac{-34}{143}$	$\frac{-1}{66}$	$\frac{-1}{91}$	0	0	0	_
$\frac{-238}{143}$	$\frac{-7}{66}$	$\frac{-1}{13}$	0	0	0	_
$\frac{-16}{55}$	$\frac{-7}{330}$	1	0	0	0	_
$\frac{16}{275}$	$\frac{7}{1650}$	$\frac{-1}{5}$	0	0	0	-
<u>96</u> 275	$\frac{7}{275}$	$\frac{-6}{5}$	0	0	0	_
$\frac{-456}{275}$	$\frac{7}{2475}$	$\frac{36}{5}$	0	0	0	_
$\frac{114}{275}$	$\frac{-7}{9900}$	$\frac{-9}{5}$	0	0	0	_
$\frac{114}{55}$	$\frac{-7}{1980}$	-9	0	0	0	_
$\frac{-476}{715}$	$\frac{1}{330}$	$\frac{1}{26}$	0	0	0	$\sqrt{5}\sqrt{7}$
$\frac{-476}{1573}$	$\frac{1}{726}$	$\frac{5}{286}$	0	0	0	$\sqrt{11}\sqrt{13}$
$\frac{4788}{3025}$	$\frac{-4}{3025}$	$\frac{27}{55}$	0	0	0	$\sqrt{11}$
$\frac{532}{275}$	$\frac{-4}{2475}$	$\frac{3}{5}$	0	0	0	$\sqrt{3}\sqrt{2}$
$\frac{45}{1573}$	0	0	$\frac{12}{143}$	0	0	$\sqrt{11}\sqrt{5}\sqrt{3}\sqrt{2}\sqrt{13}$
$\frac{45}{143}$	0	0	$\frac{-6}{13}$	0	0	$\sqrt{5}\sqrt{3}\sqrt{2}$
$\frac{7}{121}$	0	0	$\frac{4}{11}$	0	0	$\sqrt{11}\sqrt{5}\sqrt{3}\sqrt{2}$
$\frac{7}{33}$	0	0	$\frac{-2}{3}$	0	0	$\sqrt{5}\sqrt{3}\sqrt{2}$
0	0	0	0	0	$\frac{-9}{1183}$	$\sqrt{6}\sqrt{7}$
0	0	0	0	$\frac{-1}{18}$	0	$\sqrt{5}$
	$\begin{array}{r} S_3 \\ \hline 204 \\ \hline 143 \\ \hline -34 \\ \hline 143 \\ \hline -238 \\ \hline 143 \\ \hline -258 \\ \hline 155 \\ \hline -476 \\ \hline 275 \\ \hline -476 \\ \hline 275 \\ \hline -476 \\ \hline 715 \\ \hline 73 \\ \hline 73 \\ \hline 0 \hline 0$	$\begin{array}{c c c c c c c c } & ph \\ \hline S_3 & S_4 \\ \hline \hline 204 & 1 \\ \hline 143 & 1 \\ \hline 1 \\ \hline -34 & -1 \\ \hline 11 \\ \hline -34 & -1 \\ \hline 143 & -1 \\ \hline 11 \\ \hline -34 & -1 \\ \hline -16 \\ \hline -238 & -7 \\ \hline -46 \\ \hline -7 \\ \hline 165 & 7 \\ \hline -7 \\ \hline 165 \\ \hline -7 \\ \hline 165 \\ \hline -7 \\ \hline 165 \\ \hline -7 \\ \hline 275 & 7 \\ \hline -7 \\ \hline 275 \\ \hline -456 \\ \hline 77 \\ \hline 275 & 7 \\ \hline -456 \\ \hline 77 \\ \hline 275 & 7 \\ \hline -476 \\ \hline 157 \\ \hline 114 \\ \hline 55 & -7 \\ \hline 1980 \\ \hline -476 \\ \hline 157 \\ \hline 126 \\ \hline 4788 \\ \hline 3025 \\ \hline 532 \\ \hline 275 & -4 \\ \hline 45 \\ \hline 0 \\ \hline 126 \\ \hline 1573 & 0 \\ \hline 45 \\ \hline 126 \\ \hline 712 \\ \hline 0 \\ \hline 7 \\ 121 \\ \hline 0 \\ \hline 7 \\ 33 \\ \hline 0 \hline \hline 0 \\ \hline 0 \\ \hline 0 \\ \hline 0 \\ \hline 0 \hline \hline 0 \\ \hline 0 \hline 0$	$\begin{array}{c c c c c c c c c } ph \\ \hline S_3 & S_4 & S'_4 \frac{1}{11 \cdot 13} \\ \hline S_4 & \frac{1}{14} & \frac{6}{91} \\ \hline \frac{-34}{143} & \frac{-1}{66} & \frac{-1}{91} \\ \hline \frac{-238}{143} & \frac{-7}{66} & \frac{-1}{13} \\ \hline \frac{-238}{143} & \frac{-7}{66} & \frac{-1}{13} \\ \hline \frac{-16}{55} & \frac{-7}{330} & 1 \\ \hline \frac{16}{275} & \frac{7}{275} & \frac{-6}{5} \\ \hline \frac{-456}{275} & \frac{7}{275} & \frac{-6}{5} \\ \hline \frac{-456}{275} & \frac{7}{2475} & \frac{36}{5} \\ \hline \frac{114}{55} & \frac{-7}{1980} & -9 \\ \hline \frac{-476}{715} & \frac{1}{330} & \frac{1}{26} \\ \hline \frac{-476}{715} & \frac{1}{330} & \frac{1}{26} \\ \hline \frac{4788}{3025} & \frac{-4}{3025} & \frac{27}{55} \\ \hline \frac{532}{275} & \frac{-4}{2475} & \frac{3}{5} \\ \hline \frac{45}{1573} & 0 & 0 \\ \hline \frac{45}{143} & 0 & 0 \\ \hline \frac{7}{121} & 0 & 0 \\ \hline 0 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 0 & 0 \\ \hline \end{array}$	ph S3 S4 S4 $\frac{54}{4} \frac{1}{11\cdot13}$ S3 $\frac{204}{143}$ $\frac{1}{11}$ $\frac{6}{91}$ 0 $\frac{-34}{143}$ $\frac{-1}{66}$ $\frac{-1}{91}$ 0 $\frac{-34}{143}$ $\frac{-1}{66}$ $\frac{-1}{91}$ 0 $\frac{-238}{143}$ $\frac{-7}{66}$ $\frac{-1}{13}$ 0 $\frac{-16}{55}$ $\frac{-7}{330}$ 1 0 $\frac{16}{275}$ $\frac{7}{765}$ $\frac{-6}{5}$ 0 $\frac{96}{275}$ $\frac{7}{275}$ $\frac{-6}{5}$ 0 $\frac{-456}{275}$ $\frac{7}{7}$ $\frac{36}{5}$ 0 $\frac{114}{55}$ $\frac{-7}{1980}$ -9 0 $\frac{-476}{715}$ $\frac{1}{30}$ $\frac{1}{26}$ 0 $\frac{-476}{715}$ $\frac{1}{330}$ $\frac{1}{26}$ 0 $\frac{-476}{1573}$ $\frac{1}{26}$ $\frac{2}{25}$ 0 $\frac{532}{275}$ $-\frac{4}{475}$ $\frac{3}{5}$ 0 $\frac{45}{143}$ 0 0 $\frac{12}{143}$ $\frac{45}{143}$ 0 0 $\frac{-2}{3}$ 0 0 </td <td>ph p^5h S₃ S₄ S'₄ $\frac{1}{11\cdot13}$ S₃ S₄ $\frac{204}{143}$ $\frac{1}{11}$ $\frac{6}{91}$ 0 0 $\frac{-34}{143}$ $\frac{-1}{66}$ $\frac{-1}{91}$ 0 0 $\frac{-238}{143}$ $\frac{-7}{66}$ $\frac{-1}{13}$ 0 0 $\frac{-238}{143}$ $\frac{-7}{66}$ $\frac{-1}{13}$ 0 0 $\frac{-16}{55}$ $\frac{-7}{330}$ 1 0 0 $\frac{-16}{275}$ $\frac{7}{735}$ $\frac{-6}{5}$ 0 0 $\frac{96}{275}$ $\frac{7}{275}$ $\frac{-6}{5}$ 0 0 $\frac{-436}{275}$ $\frac{7}{7475}$ $\frac{36}{5}$ 0 0 $\frac{114}{275}$ $\frac{-7}{9900}$ -9 0 0 $\frac{-476}{715}$ $\frac{1}{330}$ $\frac{1}{26}$ 0 0 $\frac{-476}{1573}$ $\frac{1}{226}$ $\frac{5}{286}$ 0 0 $\frac{45}{3025}$ $\frac{-4}{3025}$ $\frac{27}{55}$ 0 0 $\frac{45}{1573}$ 0 0 $\frac{12}{$</td> <td>ph p^5h S₃ S₄ S'₄ 1 $\frac{9}{143}$ $\frac{1}{11}$ $\frac{6}{91}$ 0 0 $-\frac{34}{143}$ $-\frac{1}{11}$ $\frac{6}{91}$ 0 0 0 $-\frac{-34}{143}$ $-\frac{1}{66}$ $-\frac{1}{91}$ 0 0 0 $-\frac{-34}{143}$ $-\frac{7}{66}$ $-\frac{1}{13}$ 0 0 0 $-\frac{16}{143}$ $-\frac{7}{66}$ $-\frac{1}{13}$ 0 0 0 $-\frac{16}{143}$ $-\frac{7}{7}$ $-\frac{6}{5}$ 0 0 0 $\frac{16}{275}$ $\frac{7}{7}$ $-\frac{6}{5}$ 0 0 0 $\frac{9}{275}$ $\frac{7}{2475}$ $\frac{36}{5}$ 0 0 0 $-\frac{14}{275}$ $-\frac{7}{2475}$ $\frac{36}{5}$ 0 0 0 $-\frac{14}{275}$ $-\frac{7}{1980}$ 9 0 0 0 $-\frac{14}{155}$ $\frac{1}{2}6$ $\frac{5}{2}6$ 0 0 0 $-\frac{476}{1573}$ $\frac{1}{2}6$ $\frac{2}{55}$</td>	ph p^5h S ₃ S ₄ S' ₄ $\frac{1}{11\cdot13}$ S ₃ S ₄ $\frac{204}{143}$ $\frac{1}{11}$ $\frac{6}{91}$ 0 0 $\frac{-34}{143}$ $\frac{-1}{66}$ $\frac{-1}{91}$ 0 0 $\frac{-238}{143}$ $\frac{-7}{66}$ $\frac{-1}{13}$ 0 0 $\frac{-238}{143}$ $\frac{-7}{66}$ $\frac{-1}{13}$ 0 0 $\frac{-16}{55}$ $\frac{-7}{330}$ 1 0 0 $\frac{-16}{275}$ $\frac{7}{735}$ $\frac{-6}{5}$ 0 0 $\frac{96}{275}$ $\frac{7}{275}$ $\frac{-6}{5}$ 0 0 $\frac{-436}{275}$ $\frac{7}{7475}$ $\frac{36}{5}$ 0 0 $\frac{114}{275}$ $\frac{-7}{9900}$ -9 0 0 $\frac{-476}{715}$ $\frac{1}{330}$ $\frac{1}{26}$ 0 0 $\frac{-476}{1573}$ $\frac{1}{226}$ $\frac{5}{286}$ 0 0 $\frac{45}{3025}$ $\frac{-4}{3025}$ $\frac{27}{55}$ 0 0 $\frac{45}{1573}$ 0 0 $\frac{12}{$	ph p^5h S ₃ S ₄ S' ₄ 1 $\frac{9}{143}$ $\frac{1}{11}$ $\frac{6}{91}$ 0 0 $-\frac{34}{143}$ $-\frac{1}{11}$ $\frac{6}{91}$ 0 0 0 $-\frac{-34}{143}$ $-\frac{1}{66}$ $-\frac{1}{91}$ 0 0 0 $-\frac{-34}{143}$ $-\frac{7}{66}$ $-\frac{1}{13}$ 0 0 0 $-\frac{16}{143}$ $-\frac{7}{66}$ $-\frac{1}{13}$ 0 0 0 $-\frac{16}{143}$ $-\frac{7}{7}$ $-\frac{6}{5}$ 0 0 0 $\frac{16}{275}$ $\frac{7}{7}$ $-\frac{6}{5}$ 0 0 0 $\frac{9}{275}$ $\frac{7}{2475}$ $\frac{36}{5}$ 0 0 0 $-\frac{14}{275}$ $-\frac{7}{2475}$ $\frac{36}{5}$ 0 0 0 $-\frac{14}{275}$ $-\frac{7}{1980}$ 9 0 0 0 $-\frac{14}{155}$ $\frac{1}{2}6$ $\frac{5}{2}6$ 0 0 0 $-\frac{476}{1573}$ $\frac{1}{2}6$ $\frac{2}{55}$

Таблица 3. Коэффициенты при обменных радиальных интегралах в матрице оператора энергии взаимодействия спин-чужая орбита в *LSJM*-представлении (результат перевода элементов матрицы с *M* = 0 из табл. 2)

Примечание. Не выписанные матричные элементы равны нулю: ${}^{1}I_{6} {}^{1}I_{6}, {}^{1}H_{5}, {}^{1}G_{4} {}^{1}G_{4}, {}^{3}I_{5} {}^{3}G_{5}, {}^{3}H_{5} {}^{1}H_{5}.$

ций. Получим следующую картину:

$$p^{5}h/ph \qquad p^{5}g/pg \qquad p^{5}f/pf$$
1) ${}^{3}H_{6}{}^{1}I_{6} = \frac{-22}{15} {}^{3}G_{5}{}^{1}H_{5} = \frac{-18}{13} {}^{3}F_{4}{}^{1}G_{4} = \frac{-14}{11}$

2)
$${}^{3}G_{5}{}^{1}H_{5} = \frac{44}{7} \quad {}^{3}F_{4}{}^{1}G_{4} = \frac{36}{5} \quad {}^{3}D_{3}{}^{1}F_{3} = \frac{28}{3}$$
(13)

3)
$${}^{3}H_{4}{}^{1}G_{4}\frac{-22}{7}$$
 ${}^{3}G_{3}{}^{1}F_{3} = \frac{-18}{5}$ ${}^{3}F_{2}{}^{1}D_{2} = \frac{-14}{3}$

4)
$${}^{3}I_{5}{}^{1}H_{5}\frac{44}{15}$$
 ${}^{3}H_{4}{}^{1}G_{4} = \frac{36}{13}$ ${}^{3}G_{3}{}^{1}F_{3} = \frac{28}{11}$

Из (13) видно, что приведенные отношения с одинаковым триплетным термом (1–3) или одинаковым синглетным термом (2–4) имеют одинаковые числители во всех конфигурациях. Отношения с разными триплетным и синглетным термами имеют одинаковые знаменатели и разные знаки, (1–4) и (2–3). Качественно картина отношений коэффициентов в дырочной конфигурации к электронной одинакова для трех исследованных конфигураций. Коэффициент при S'_4 в матричном элементе ${}^3I_6{}^1I_6$ из табл. 3 для дырочной конфигурации

Таблица 4. Коэффициенты D, учитывающие зависимость приведенного матричного элемента от квантового числа J в (15)

${}^{3}I_{7}{}^{3}I_{7} = \frac{-1}{\sqrt{91}}$	${}^{3}G_{4}{}^{3}G_{4} = rac{1}{6\sqrt{30}}$	${}^{3}H_{6}{}^{1}I_{6} = \frac{1}{\sqrt{39}}$
${}^{3}I_{6} {}^{3}I_{6} = \frac{1}{6\sqrt{91}}$	${}^{3}G_{3}{}^{3}G_{3} = rac{5}{6\sqrt{30}}$	${}^{3}G_{5} {}^{1}H_{5} = \frac{1}{\sqrt{33}}$
${}^{3}I_{5}{}^{3}I_{5} = \frac{\sqrt{7}}{6\sqrt{13}}$	${}^{3}I_{6} {}^{3}H_{6} = \frac{\sqrt{7}}{6\sqrt{13}}$	${}^{3}H_{4}{}^{1}G_{4}=rac{1}{3\sqrt{3}}$
${}^{3}H_{6}{}^{3}H_{6} = \frac{-5}{6\sqrt{55}}$	${}^{3}I_{5}{}^{3}H_{5} = rac{5}{6\sqrt{55}}$	${}^{3}I_{6}{}^{1}I_{6} = \frac{-1}{\sqrt{39}}$
${}^{3}H_{5}{}^{3}H_{5} = \frac{1}{6\sqrt{55}}$	${}^{3}H_{5}{}^{3}G_{5} = \frac{1}{\sqrt{55}}$	${}^{3}H_{5}{}^{1}H_{5}=rac{-1}{\sqrt{33}}$
${}^{3}H_{4}{}^{3}H_{4} = rac{1}{\sqrt{55}}$	${}^{3}H_{4}{}^{3}G_{4}=rac{2}{3\sqrt{30}}$	${}^3G_4 {}^1G_4 = rac{-1}{3\sqrt{3}}$
${}^{3}G_{5}{}^{3}G_{5} = \frac{-2}{3\sqrt{30}}$	${}^{3}I_{5}{}^{1}H_{5} = \frac{1}{\sqrt{33}}$	${}^{3}I_{5}{}^{3}G_{5}=0$

полностью совпал с таковым, полученным из матрицы с $M = \pm 6$ переводом в *LSJM*-представление.

Расчет по формуле (12) дает следующие результаты:

$$\|{}^{3}I^{3}I\| = \frac{\sqrt{91}}{11} \left(-\frac{204}{13}S_{3} - S_{4} - \frac{6}{7 \cdot 13 \cdot 13}S_{4}' \right),$$

$$\|{}^{3}H^{3}H\| = \frac{\sqrt{55}}{55} \left(\frac{96}{5}S_{3} + \frac{7}{5}S_{4} - \frac{6}{13}S_{4}' \right),$$

$$\|{}^{3}G^{3}G\| = \frac{\sqrt{30}}{55} \left(-\frac{684}{5}S_{3} - \frac{7}{30}S_{4} - \frac{54}{13}S_{4}' \right),$$

$$\|{}^{3}I^{3}H\| = \frac{\sqrt{65}}{11} \left(-\frac{2856}{65}S_{3} + \frac{1}{5}S_{4} + \frac{3}{169}S_{4}' \right),$$

$$\|{}^{3}H^{3}G\| = \frac{\sqrt{5}}{55} \left(\frac{4788}{5}S_{3} - \frac{4}{5}S_{4} + \frac{27}{13}S_{4}' \right),$$

$$\|{}^{3}I^{1}H\| = \|{}^{3}H^{1}I\| = \frac{135\sqrt{130}}{143}S_{3},$$

$$\|{}^{3}H^{1}G\| = \|{}^{3}G^{1}H\| = \frac{21\sqrt{10}}{11}S_{3}.$$
 (14)

Не выписанные матричные элементы в (14) равны нулю.

Полный матричный элемент связан с приведенным по формуле

$$(LSJ|H^{SO}|L'S'J) = (-1)^{L'+S+J+1}(LS \parallel H^{SO} \parallel L'S') \times \begin{cases} L & S & J \\ S' & L' & 1 \end{cases}.$$
 (15)

Эти коэффициенты представлены в табл. 4. Если приведенные матричные элементы (14) умножить на соответствующие коэффициенты D из табл. 4, то получим в точности результаты, приведенные в табл. 3. Таким образом, обменные матричные элементы оператора энергии взаимодействия спин-чужая орбита проверены неоднократно и показали полное согласие.

Заключение

Подведем итоги работы. Получены рабочие формулы для расчета обменных матричных элементов в представлении несвязанных моментов. Они проверены на матрицах малых рангов: $M = \pm 6$ 4-го ранга и $M = \pm 7$ 1-го ранга, и проведено сравнение с независимым расчетом в LSJM-представлении. В матрице с $M = \pm 6$ нет G-уровней, поэтому все матричные элементы получены из матрицы с M = 0 в представлении несвязанных моментов. Составлена переводная матрица коэффициентов К-Г из представления несвязанных моментов в LSJM-представление. С ее помощью осуществлен перевод матричных элементов из представления несвязанных моментов табл. 2 в LSJM-представление (табл. 3). Для электронных конфигураций *прп'h* проведено сравнение результатов указанного перевода с независимым расчетом в LSJM-представлении. Совпадение оказалось полным. Матричные элементы дырочных конфигураций

 $np^5n'h$ можно получить только переводом элементов из представления несвязанных моментов в *LSJM*-представление. Правильность полученных результатов для дырочных конфигураций подтверждена косвенными методами проверки (см. (13) и комментарии в тексте).

Таким образом, обменная часть матрицы оператора энергии взаимодействия спин- чужая орбита описывается тремя радиальными интегралами спиновых взаимодействий Марвина (табл. 3 и пояснения в тексте), которые являются физическими параметрами тонкой структуры.

Список литературы

- NIST Atomic Spectra Database Levels. Data Si I 585 Lines of Data Found. 2005.
- [2] Anisimova G.P., Dolmanova O.A., Gorbenko A.P., Krylov I.R., Mashek I.Ch., Tchoffo M., Tsygankova G.A. // Am. J. Mod. Phys. 2015. V. 4. N 6. P. 296.
- [3] Анисимова Г.П., Ефремова Е.А., Цыганкова Г.А., Цыганков М.А. // Вестник СПбГУ. Сер. 4. 2007. Вып. 1. С. 39.
- [4] Юцис А.П., Савукинас А.Ю. Математические основы теории атома. Вильнюс, 1973. 479 с.
- [5] Собельман И.И. Введение в теорию атомных спектров. М.: Изд. физ.-мат. лит., 1963. 640 с.
- [6] Варшалович Д.А., Москалев А.Н., Херсонский В.К. Квантовая теория углового момента. Л.: Наука, 1975. 439 с.