ЦЕНТРАЛЬНЫЙ НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ИНСТИТУТ ИНФОРМАЦИИ И ТЕХНИКО-ЭКОНОМИЧЕСКИХ ИССЛЕДОВАНИЙ По атомной науке и технике

офиимо;

INDC(CCP)-53/G

ВОПРОСЫ АТОМНОЙ НАУКИ И ТЕХНИКИ

серия: ЯДЕРНЫЕ КОНСТАНТЫ

выпуск 13

MOCKBA - 1974

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ИНСТИТУТ ИНФОРМАЦИИ И ТЕХНИКО-ЭКОНОМИЧЕСКИХ ИССЛЕДОВАНИЙ ПО АТОМНОЙ НАУКЕ И ТЕХНИКЕ

ВОПРОСЫ АТОМНОЙ НАУКИ И ТЕХНИКИ

Серия: Ядерные константы

Выпуск ІЗ

Москва - 1974

УДК 539.17(048)

Реданционная коллегия:

В.А.Кузнецов (гл.научный редактор), Л.Н.Усачев (зам.гл.научного редактора), О.Д.Казачковский, С.М.Фейнберг, В.Г.Заграфов, Ю.С.Замятнин, П.Э.Немировский, В.И.Мостовой, К.А.Петржак, С.И.Сухоручкин, А.А.Абагян, Е.И.Ляшенко, И.Г.Морозов, М.Н.Николаев, В.В.Орлов, Д.А.Кардашев (отв.редактор)

С Центральный научно-исследовательский институт информации и технико-экономических исследований по атомной науке и технике (ЦНИИатоминформ), 1974 г.

Глава 1. ЯДЕРНО - ФИЗИЧЕСКИЕ КОНСТАНТЫ

ОЦЕНКА ОТНОШЕНИЯ СЕЧЕНИЯ РАДИАЦИОННОГО ЗАХВАТА U 238 К СЕЧЕНИЮ ДЕЛЕНИЯ U 235

А.И.Давлетшин, В.А.Толстиков

I. <u>Введение</u>

В работе проведена оценка отношения сечения радиационного захвата U²³⁸ к сечению деления U²³⁵ в области знергий нейтронов 0,2 кэв -7 Мэв. Это отношение - вторая по важности относительная ядерная константа после 2^{Pu²³⁹} для физики быстрых реакторов. Оценка отношения G_n²/G_f⁰ проводилась Байером и Коньшиным [I]. Однако за последнее время был выполнен ряд работ по измерению указанного

Оценка отношения $G_{n,q}$ G_{j} проводилась Байером и Коньшиным [I]. Однако за последнее время был выполнен ряд работ по измерению указанного отношения, что вызвало необходимость в проведении новой оценки. В работе использовались доступные нам экспериментальные данные на февраль 1973 года.

Результаты оценки могут быть полезны для физиков - расчетников бистрых реакторов.

2. <u>Анализ экспериментальных данных, использованных при</u> оценке отношения <u><u>G</u>, U²³⁶/<u>G</u>, U²³⁶</u>

В таблице I приведены краткие характеристики рассмотренных в процессе анализа работ. Знаком "+" отмечены работы, результаты которых использовелись в процессе усреднения данных полностью или частично в их оригинальном виде или после внесения исправлений и перенормировок. Знаком "-" отмечены работы, результаты которых вообще не использовались.

а) Только в двух работах (Линенбергер и др. [2] и Пенитц [3]) приведены данные прямых измерений отношения $G_{nf} U^{23} G_{f}^{U^{23}}$ с нормировкой в потоке тепловых нейтронов к отношению тепловых сечений захвате U^{238} и деления U^{235} .

Работа Линенбергер и др. [2] была выполнена методом активации. Фольги U^{238} и обогащенного U^{235} облучались в потоках нейтронов совместно, величины соответствующих эффектов измерялись по β - счету с помощью счетчиков: Гейгера-Мюлжера. Отношение тепловых сечений было принято равным 0,0047.

Опенка величины этого отношения по принятым в настоящее время данным ($G_{ny}^{258} - 2,73\pm0,04$ барн; $G_{J}^{U^{255}} - 580,2\pm1,8$ барн) дает величину (0,00467), очень мало отличающуюся от принятой авторами. Поэтому при оценке данные работы Линенбергер и др. [2] были использованы в оригинальном виде.

Работы, в которых измерялось отношение $G_{n,d}^{U^{258}} / G_f^{U^{256}}$ <u>Таблица 1</u>

<u>ж</u> п/п	Авторы !	Год	Ссыл- ка	Интервал энергий, Мэв	Метод изме-И рений	спользование при оценке
I	Linenberger. Miskel, Segre	1944	[2]	0,005+1,31 Средняя ошиб- ка I5+16%	Активацион- ный, норми- ровка по теп- ловым нейтро- нам	+, кроме 1,005; 0,018; 0,090 Мэв
2	Burry, Bunce, White	1964	[4]	0,127+7,6 Средн,ошибка 4+6% до 1,75 Мэв, 14%-5 Мэв, 30%-7 Мэв	Активационный, пересчет по <i>Бу</i> из работы Вайта [5]	+
3	Poenitz	1970	[3]	0,13 ÷ 1,4 Средн.ошибка 2,7 ÷ 4,8%	Активационный, нормировка по тепловым нейт- ронам	+
4	De-Soussure et al	1962	[7]	0,030 и 0,064 Кинемат.колли мэция. Ср.оши ка 10%	Сцинт.бак, - время про- б-лета,отно- сит.	+
5	Diven, Terrell, Hemmendinger	1960	[10]	∪,175 ÷I,0 Средн.ошибке 20%	Сц.бак; время пролета, относит.	
6	Паниткин, Стависский, Толстиков	1967	[12]	0,3+1,044. Средн.ошибка полная 3+4%	Активацион- ный	+
7	Паниткин, Толстиков, Стависский	1970	[13]	0,024 + 0,145	Активацион- ный	+
8	Паниткин, Стависский, Толстиков	1975	[14]	0,024 + 1,1	Активацион- ный	+
9	Челноков, Толстиков и др.	1971	[6]	0,0002-0,0346 Средн.ощибка полная 7,5+9%	Спектрометр Замедления в свинце	+
10	Паниткин, Толстиков	1972	[15]	I,2+4	Активацион- ный	+
II	Паниткин, Толстиков	1972	[16]	5 +7	Активацион- ный	+

<u>е</u> п/п	! Е _п , кэв	$G_{n_f}^{U^{238}}/G_f^{U^{233}}$	$\Delta \left(\frac{6n_f}{2} / \frac{1}{6} \right)$
I	5 _4	0,165	0,025
2	18 ⁺¹⁰	0,170	0,025
3	40 ⁺³⁰ -25	0,199	0,030
4	90 <u>+</u> 30	0,125	0,018
5	170 <u>+</u> 25	0,113	0,017
6	196 <u>+</u> 25	0,102	0,015
7	380 <u>+</u> 30	0,088	0,013
8	400 <u>+</u> 30	0,092	0,014
9	560 <u>+</u> 30	0,103	0,015
IO	615 <u>+</u> 25	0,105	0,016
II	770 <u>+</u> 30	0,115	0,017
12	1310 <u>+</u> 40	0,073	0,011

Данные работ Линенбергер, Мискел, Сегре [2].

Таблица 2

В работе Пеница [3] число захватов в U^{238} определялось по $\mathcal{J} - ak$ $тивности <math>N\rho^{239}(E_s = 278 \, kзв)$ с помощью be - Li детектора. Скорость счета числа делений измерялась делительными ионизационными камерами. Отношение эффективностей счетных устройств исключалось, при облучении тепловыми нейтронами нормировкой к отношению $G_{n_s} / G_f U^{23}$, равному 0,00473. Работа подробно описана и производит впечатление очень тщательной. Ее данные испольвовались в оценке в оригинальном виде.

Данные работы Пенитца [3].

<u>ж</u> п/п	<u>і</u> Е _{п,} кзв	[G _{n,δ} /G _f ^{U²³⁵}	$\left \Delta \left(\overline{G_{n_f}}^{U^{238}} / \overline{G_f}^{U^{235}} \right) \right $
I	130	0,126	0,006
2	150	0,126	0,006
3	250	0,II4	0,004
4	300	0,103	0,003
5	400	0,104	0,003
6	500	0,111	0,003
7	600	0,122	0,004
8	700	0,133	0,004
9	900	0,124	0,004
10	I200	0,097	0,004
II	I250	0,092	0,004
12	I400	0,074	0,003 ·

Таблица 3

б) В работе Барри и др. [4] наведенная в образце U²³⁸ активность измерялась абсолютно по β - активности Nρ²³⁹ с помощью 4π-β-счетчи. ка. Определения абсолютного значения потока сыстрых нейтронов по отношека. Определения ассольтного значения потока онстрых неитронов по отноше-нив к сечению $n - \rho$ - рассеяния непосредственно не проводилось. Измере-ния $G_{n,f}$ проводились по отношению к прокалиброванным Вайтом [5] по $n - \rho$. рассеянию камерам деления с U²³⁵, т.е. по существу измеряли от-ношение $G_{n,f}$ U²³⁵ и слова деления с U²³⁵, т.е. по существу измеряли от-ношение $G_{n,f}$ из работы Вайта [5] и $G_{n,f}$ из работы Барри и др. [4], можно получить приведенные в таблице 3 отношения $G_{n,f}$ / G_{f} и слова системи системи системи.

использованные в нашей оценке.

	Отношени	ия <i>бл_б /б</i> ј Бунце, Вайта	, 235 , получени [4]	ные из работы Ба	рри , <u>Таблица 4</u>
ж п/п	! Еп, кэв	1 6nJ 238	$\int_{J}^{U^{235}}$	[Gng / Gf U235	1 6 10 238 / Gy 235
I	! 2	! 3	! 4	! 5	! 6
I	127 <u>+</u> 20	218 <u>+</u> II	I,54 <u>+</u> 0,038	0,1415	0,0071
2	160 <u>+</u> 24	200 <u>+</u> 8	1,52 <u>+</u> 0,038	0,1315	0,0053
- 3	207 <u>+</u> 23	158 <u>+</u> 6	I,38 <u>+</u> 0,034	0,II45	0,0044
4	312 <u>+</u> 22	I4I <u>+</u> 6	I,30 <u>+</u> 0,032	0,1085	0,0046
5	404 <u>+</u> 22	126 <u>+</u> 5	I,22 <u>+</u> 0,030	0,1030	0,0040
6	505 <u>+</u> 22	128 <u>+</u> 5	I,I7 <u>+</u> 0,029	0,1095	0,0043
7.	8I0 <u>+</u> II0	147 <u>+</u> 8	I,I6	0,1266	0,0069
8	1060 <u>+</u> 105	149 <u>+</u> 7	I,22	0,1220	0,0057
9	1300 <u>+</u> 105	130 <u>+</u> 7	I,22	0,1065	0,0057

Продолжение таблицы 4

I	2	3	4	5	6
IO	1750 <u>+</u> 105	69 <u>+</u> 4	I,27	0,0543	0,003I
II	3000 <u>+</u> 115	27 <u>+</u> 2	I,18	0,0229	0,0017
12	5000 <u>+</u> 200	II <u>+</u> I,5	I,04	0,0106	0,0015
13	7600 <u>+</u> 200	6,4 <u>+</u> 2,0	I,6I	0,0040	0,0012

в). В работе В.Б.Челнокова и др. [6] приведены окончательно обработанные, усредненные и исправленные на эффект резонансной олокировки сече-ния радиационного захвата U²³⁸ и сечения деления U²³⁵ для нейтронов с энергией 0,2+34,6 кэв, полученные в измерениях на спектрометре по времени замедления в свинце.

Сечения деления нормировались по тепловому сечению деления, а сечения захвата в U^{238} по резонансу U^{238} с энергией 6,7 эв и по золоту (в конечном итоге по сечению захвата тепловых нейтронов золотом). Хотя измерения $G_{n,r}^{U^{239}}$ и $G_f^{U^{235}}$ были несколько разделены во времени.

они проводились в полностью идентичных условиях и метод нормировки знергетической зависимости нейтронного потока был одинаков - по тонкому борному счетчику. Поэтому ввиду единообразия методики измерений, аналогично обработке результатов измерений Барри [4], можно по результатам работы В.Б.Челнокова и др. [6] построить отношение G_{n_g} / G_f .

Отношения $G_{n_f}^{U^{235}}/G_f$ по данным работы Ч Стависского, Бергмана, Самсонова [6] по данным ресоты Челнокова, Толстикова,

Таблица 5

₩ ! 	Е, кэв	Б ^{и 258} , барн	<u>б</u> , барн	6ng /54 U23	$\int \Delta(6_{nf})^{238}/6_{f})^{235}$
I	34,6	0,40 <u>+</u> 0,05	I,97 <u>+</u> 0,I4	0,20	0,03
2	24,2	0,47 <u>+</u> 0,05	2,17 <u>+</u> 0,14	0,22	0,03
3	17,3	0,55 <u>+</u> 0,05	2,42 <u>+</u> 0,I4	0,23	0,03
4	12,5	0,64 <u>+</u> 0,05	2,70 <u>+</u> 0,15	0,24	0,02
5	9,5	0,69 <u>+</u> 0,06	2,90 <u>+</u> 0,16	0,24	0,02
6	7,5	0,75 <u>+</u> 0,06	3,30 <u>+</u> 0,18	0 , 23	0,02
7	6,0	0,82 <u>+</u> 0,06	3,60 <u>+</u> 0,20	0,23	0,02
8	5,0	0,88 <u>+</u> 0,07	3,90 <u>+</u> 0,20	0,23	0,02
9	4,0	0,96 <u>+</u> 0,07	4,40 <u>+</u> 0,25	0,22	0,02
10	3,2	I,II <u>+</u> 0,08	4,90 <u>+</u> 0,25	0,23	0,02
II	2,6	I,3I <u>+</u> 0,09	5,40 <u>+</u> 0,25	0,24	0,02
12	2,17	I,48 <u>+</u> 0,IO	5,80 <u>+</u> 0,30	0,25	0,02
13	I,77	I,7I <u>+</u> 0,12	6,40 <u>+</u> 0,30	0,27	0,02
I4	I,47	I,99 <u>+</u> 0,I4	7,00 <u>+</u> 0,35	0,28	0,02

I	2	3	4	5	6
15	I,23	2,40 <u>+</u> 0,I6	7,70 <u>+</u> 0,35	0,31	0,03
16	I,05	2,70 <u>+</u> 0,18	8,30 <u>+</u> 0,40	0,32	0,03
17	0,92	3,00 <u>+</u> 0,20	8,90 <u>+</u> 0,40	0,34	0,03
18	0,80	3,20 <u>+</u> 0,20	9,90 <u>+</u> 0,45	0,32	0,03
19	0,70	3,40 <u>+</u> 0,20	I0,9 <u>+</u> 0,5	0,31	0,03
20	0,60	3,90 <u>+</u> 0,25	II,7 <u>+</u> 0,5	0,33	0,03
21	0,50	4,20 <u>+</u> 0,25	12,3 <u>+</u> 0,6	0,34	0,03
22	0,40	4,5 <u>+</u> 0,3	I3,4 <u>+</u> 0,6	0,34	0,03
23	0,35	5,0 <u>+</u> 0,3	I4,7 <u>+</u> 0,7	0,34	0,03
24	0,30	6,0 <u>+</u> 0,4	15,9 <u>+</u> 0,7	0,38	0,03
25	0,25	6,9 <u>+</u> 0,5	17,9 <u>+</u> 0,8	0,44	0,04
26	0,20	9,5 <u>+</u> 0,6	19,8 <u>+</u> 0,9	0,48	0,04

Продолжение таблицы 5

г) Де-Сосюром и др. [7] были проведены измерения G_{n_f} U^{238} по отношению к сечению поглощения U^{235} для кинематически коллимированных нейтронов из реакций, $Li(\rho, n)B'$ и $T(p, n)He^3$.

техника измерений была та же, что использовалась авторами для из-мерений $\measuredangle P_{u}^{239}$ и U^{235} . Используя значения $\measuredangle = \underbrace{G_{c}}_{G_{c}}$ для U^{235} , средне-взвещенное по результатам работ [7,8,9], можно вывести значение $\underbrace{G_{n_{d}}}_{G_{f}}$.

Отношения $G_{n_g}^{U^{235}}/G_f^{U^{235}}$, полученные из работы Де-Сосюра, Вестона Кинстона, Смидди и Лиона [7]

				<u>T</u>	аблица б	
Ел, кэв	$\frac{1}{1} \frac{G_{n,g}}{(G_{+} + G_{c})^{U^{235}}}$	∠u ⁵ [7]	LU ⁵ [8]	∠ (J ⁵ [9] cp ສ3	«U ⁵ едне- вешен- С	Gng 04 U 235
30 <u>+</u> 8	0,150 <u>+</u> 0,012	0,372 <u>+</u> 0,026	0,376 <u>+</u> 0,036	0,370 <u>+</u> 0,032	0,373 <u>+</u> <u>+</u> 0,026	0,206 ±0,021
64	0,126 <u>+</u> 0,010	0,315 <u>+</u> 0,060	0,327 <u>+</u> 0,024	0,337 <u>+</u> 0,028	0,330 <u>+</u> 0,024	0,168 <u>+</u> 0,017

д) В работе Паниткина и др. [12] измерялась энергетическая зависи-мость отношения $G_{n_s}^{U^{259}}/G_J^{U^{255}}$ для нейтронов с энергией 0,3-1 Мэв. Измерения проведены методом активации. Наведенная активность измерялась по γ -линии N_p^{239} с энергией 74,6 кзв с помощью сцинтилляционного спектрометра с кристаллом $N_0 J(TL)$ толщиной 3 мм, диаметром 60 мм. Тракт спектрометра стабилизировался по реперному световому источнику. Разрешение установки

составляло около 25% на линии 84 ков (\mathcal{T}_{rn}^{ro}). Монитором потока нейтронов служила камера деления с U^{235} .

Нормировка экспериментальной кривой была проведена при экергии 400 кэв к данным Пенитца [3]. Статистическая ошибка отношения, полученная в данной работе, не превышает 1,2-1,5%, полная - 3,5-4%.

Отношения $G_{n_f}^{U^{238}}/G_f$, полученные по данным работы Паниткина, Стависского, Толстикова [12]

Таблица 7

Ne n/n	<u>і</u> Е _п , кэв	$\int \frac{G_{nx}}{G_{f}} \frac{1}{6} \int \frac{1}{6} \int \frac{1}{6} \frac{1}{5} \frac{1}{$	$\delta \left(\frac{G_{ns}}{G_{f}} / \frac{G_{f}}{G_{f}} \right)$
~11711			
1	300	0,115	0,0045
2	400	0,104	0,0031
3	500	0,104	0,0045
4	600	0,112	0,0047
5	70 0	0,112	0,0043
6	800	0,113	0,0052
7	895	0,113	0,0048
8	1000	0,104	0,0049
9	J 045	0,102	0,0043

е) В работах [13,14,15,16], связанных общностью методики, методом активации измерялась энергетическая зависимость отношения G_{af} / G_{f} в диапазоне энергий нейтронов 24 кэв - 7 Мэв.

Наведенная активность измерялась по γ - линии 74,6 кэв с помощью $G_0 - Li$ спектрометра с разрешением около 2 кэв при $E_{\gamma} \sim 80$ кэв. Использование $G_e - Li$ спектрометра позволило надежно выделять наведенную активность на фоне естественной и осколочной активностей. Скорость счета актов деления регистрировалась миниатюрными камерами деления с U^{235} . В работах экспериментально определялись поправки на фоны рассеянных в помещениях нейтронов; фоны нейтронов, рассеянных в мишенном узле; фоны нейтронов от побочных реакций в случае бомбардирующих протонов больших энергий и в случае D(d, n)- реакции.

Источниками нейтронов служили: в области энергий 24-I45 кэв – реакция $Li^{?}(\rho, n)Be^{?}$; в области энергий 0,2-4 Мэв-реакция $T_{(\rho,n)He^{3}}$; в области энергий 5+7 Мэв-реакция $D(o(n)He^{3}$.

Результаты работ были отнормированы при 400 кэв к данным работы Пенитца [3], т.к. результаты при этой энергии являчтся наиболее удачным: с точки зрения фоновых и иных условий эксперимента.

Отношения	6 1 235 Gf	по	данным	работ	[13,14,15,16]
	0,3			-	· · · ·

		0 / 5		- -
				<u>Таблица 8</u>
)е п/п	Е., кэв	6 ng /6 U 235	ІСтатистическая ошиб- Іка (включая омибку ! І поправок) і	Полная ошибка
I	24	0,230	0,0051	0,0086
2	35	0,219	0,0063	0,0090
3	45	0,209	0,0039	0,0074
4	55	0,212	0,0050	0,0081
5	65	0,186	0,0028	0,0062
6	75	0,178	0,0027	0,0060
7	85	0,160	0,0035	0,0059
8	105	0,143	0,0024	0,0049
9	125	0,132	0,0026	0,0048
10	I45	0,124	0,0021	0,0043
II	200	0,115	0,0021	0,0040
12	250	0,III	0,0020	0,0039
13	300	0,106	0,0020	0,0037
I4	400	0,104	0,0014	0,0031
15	500	0,106	0,0020	0,0037
16	600	0,107	0,0020	0,0038
17	700	0,II4	0,0021	0,0031
18	800	0,113	0,0020	0,0039
19	900	0,III	0,0020	0,0039
20	1000	0,103	0,0019	0,0036
21	1100	0,0972	0,0019	0,0035
22	1200	0,0846	0,0018	0,0031
23	I300	0,0733	0,0017	0,0028
24	1500	0,0544	0,0013	0,0021
25	1800	0,0436	0,0011	0,0017
26	2000	0,0366	0,00085	0,0014
27	2200	0,0304	0,00093	0,0013
28	2500	0,0244	0,00077	0,0011
29	2800	0,0207	0,00075	0,00097
30	3000	0,0176	0,00060	0,00080
31	3500	0,0155	0,0013	0,00134
32	4000	0,0138	89000,0	0,00107
33	5000	0,00914	0,00III	0,00115
34	6000	0,00734	0,00098	0,00100
35	7000	0,00444	0,00084	0,00086

ж) Данные Diven [10] мы не использовали, т.к. при анализе этой работы Davey [11] обнаружилось, что в ней, видимо, имсется некорректность в определении эффективности сцинтиляционного бака к γ - лучам захвата в U²³⁸. Справедливость анализа Dovey [11] вполне подтверждается малой энергией связи cn^4 в U²³⁹ и хорошими результатами Dover[10]для $G_{n,f}$ $\mathcal{A}u^{197}$, для которого энергия связи больше, доля импульсов ниже порога регистрации меньше, чем для U²³⁹, а соответственно неточности в эффективности бака меньше.

эффективности бака меньше. Таким образом, ввиду скудости данных по $G_{n,f}/G_f$, для проведения усреднения используются данные как прямых измерений, так и "выведенные" значения.

Результаты работ резных авторов сравниваются на рисунке. Видно,что подробные данные работы [6] являются единственными в области энергий нейтронов ниже 5 казв. В области энергий свыше 25 казв данные работ [6] и [13], выполненные независимыми методиками, хорошо согласуются. Отметим, что результаты *Linenberger* [2] для $E_n = 5$; 18; 90 казв лежат вне пределов ошибок данных более поздних работ. В области энергий до 600 казв результаты всех перечисленных работ находятся в хорошем согласии. Для $E_n = 700$ и 900 казв результаты работы *Poendr* [3], а для $E_n = 810$; 1060; 1300; 1750; 3000 казв результаты работы *Barry* [4] кажутся несколько завышенными по сравнению с результатами работ [14, 15]. Для энергии ниже 100 казв форма зависимости $G_{ng}^{238}/6_f^{2350}$ от энергии определяется в основном данными de Sausure [7]. Полная ошибка данных работы [6] в этой области составлиет около 9%, а работы [13] – не превышает 3,5%. В работе [13] ошибка аксперимента в определении формы кривой $G_{ng}^{238}/6_f^{2350}$ по результатами работы [2] для 5; 18; 90 казв не были включены в усреднение. Были использованы полные ошибки в значениях $G_{ng}^{237}/6_f^{2350}$ по результатам отобранных работы линеноергера [2]

II



Отношения сечений радиационного захвата U²³⁸ и сечений деления U²³⁵; — - результат настоящей оценки; — - оценка работы [I]; ● - [6]; O -[2]; ◇ -[7]; □ -[4]; △ - [3]; ▼ -[I3-I6], --- - границы 95% доверительного интервала из наших оценок

3. Процедура проведения оценки

При проведении оценок энергетических зависимостей нейтронных констант в последнее время становится общепринятым использование степенных полиномов, параметры которых определяются в результате применения метода наименьших квадратов к имеющейся совокупности экспериментальных данных. Алгоритм таких вычислений описан в работе [18] . Но результаты оценок с использованием алгоритма работы [18] часто представляют в виде таблиц [1], что часто бывает неудобно, так как появляется необходимость в интерполяции, если в таблице нет нужных значений независимой переменной. Более удобной формой представления результатов оценки является задание функциональной зависимости, то есть козффициентов аппроксимирующего степенного полинома. Это дает максимальные удобства при использовании результатов оценки, особенно при сравнении результатов различных оценок.

Для аппроксимации экспериментальных данных по нейтронным сечениям степенными полиномами нами была создана программа, реализующая алгорити, описанный в работе [18].

Исходныма данными для работы программы является совокупность точек $\{x_i, y_i, G_i\}, i=1, ..., m$. Здесь x_i – независимал переменная (обычно энергия нейтрона), y_i – измеренное значение оцениваемой величины, G_i – абсолютная ошибка величины y_i . В программе может быть использован вес измерения W_i , вычисленный тремя способами: I) $W_i = \frac{4}{G_i} z$; 2) $W_i = \frac{4}{\delta_i} z^{-}$, где δ_i – относительная ошибка y_i ; 3) $W_i = const$.

Результаты аппроксимации, проведенной по нашей программе, представляются в следующем виде:

I. Таблица коэффициентов C_i аппроксимирующего полинома $\hat{y}(x)$

$$\hat{Y}(x) = \sum_{i=0}^{n_0} C_i \quad \mathcal{X}' \quad . \tag{1}$$

2. Таблица коэффициентов d_{i} полинома для вычисления дисперсии значений $\hat{q}(x)$

$$\mathcal{D}[\hat{y}(x)] = \sum_{i=0}^{2n} d_i x^i . \qquad (2)$$

3. Таблица значзний $\ddot{y}(x_{\star}) = \sqrt{22} [\ddot{y}(x_{\star})]$, где x_{\star} лежат в пределах интервала, в котором производится оценка. Шаг по x в программе может быть выбран постоянным в линейной или логарифмической шкале.

Полином (2) позволяет построить доверительные интервалы для требуемого уровня значимости. Так 95% доверительный интервал для точечной оценки величины $\hat{g}(s_{\star})$ лежит между значениями

$$\hat{y}(x_{k}) \pm t_{y}^{(a,95)} \sqrt{\mathcal{D}[y(x_{s})]}$$
, (3)

где $t_{s}^{(ass)}$ - квантиль распределения Стьюдента, $\vartheta = m - n_{o} - 1$. При значениях $\vartheta \ge 20$ величина $t_{s}^{(ass)} \simeq 2.0$. 95% доверительный интервал для функции $\dot{y}(s)$ во всем интервале изменений ∞ может быть получен [19] путем проведения гладкой кривой через точки

$$\hat{y}(x) = \sqrt{D[\hat{y}(x)]} \hat{v}_{1} F_{v_{1},v_{2}}^{(445)}$$
, (4)

где $F_{v_1,v_2}^{(R^{0})}$ - квантиль распределения Фишера; $v_1 = n_0 + i$; $v_2 = m - n_0 - i$. Важным этапом в процедуре аппроксимации является выбор степени n_0

полинома (I). Совокупность случайных точек $\{x_i, y_i, G_i\}$ позвсляет извлечь ограниченную информацию о истинном ходе полинома (I), т.е. n_o должна быть значительно меньше m-f[18]. Определение значения степени полинома

n. производилось следующим образом. Использованный при составлении программы алгориты основан на представлении функции ý (у) в виде

$$\hat{y}_{n}(x) = \sum_{\kappa=0}^{n} b_{\kappa} \varphi_{\kappa}(x) , \qquad (5)$$

где $\Psi_{\kappa}(x)$ — ортонормированные на множестве точек $\{x_i\}$ сменные полиномы, а коэффициенты \mathcal{B}_{κ} — независимые случайные величины. Величина $\mathcal{B}_{\kappa}^2/\mathcal{G}_{n}^2$ подчиняется распределению Фишера [18]. Эдесь \mathcal{G}_{n}^2 оценка дисперсии измерения с единичным весом для полинома (5). Выбираем n заведомо больше, чем n_{o} , и производим проверку гипотезы $\mathcal{B}_{\kappa}=0$ для всех $\kappa=1,\ldots n$. Эта гипотеза верна (для выбранного уровня значимости P), если

$$\frac{b_{\kappa}^{2}}{\hat{G}_{n}^{2}} \leq F_{j,\nu}^{(j-\rho)}.$$
(6)

где $\hat{V} = m - n - 4$. Проверка позволяет определить максимальное значение $\kappa = n_o < n_o$, для которого $\hat{b}_\kappa \neq o$. Кроме того исходя из использованного статистического критерия определяются значения $\kappa < n_o$, для которых $\hat{b}_\kappa = 0$. Эта информация используется при дальнейших вычислениях. В отличие от программы описанной в работе [18], разработанная нами программа после определения величины n_o сразу производит аппроксимацию исходных данных полиномом степени n_o .

Описанная процедура определения n_o практически исключает "волевое" решение при выборе степени полинома (1). Однако в случаях, когда число точек m мало или заданное n велико, можно получить завышенное значение степени полинома (1). В таких случаях при подборе величины n_o необходимо руководствоваться не только соотношением (6), но и поведением G_n^2 в зависимости от n и общим ходом полинома (5) через совокупность точек $\{x_i, y_i, G_i\}$ при различных n. Обычно диапазон изменений $\{x_i\}$ очень велик, до 4-х порядков. Если попытаться описывать такие данные одним полиномом, то это потребует больших степеней n_o – до 15 для полинома (1) и до 30 для полинома (2). При таких n_o (особенно если

зкспериментальные точки расположены неравномерно – так, что в середине диапазона их много, а на краях-мало, что чаще всего и реализуется на практике) в функции (I) появляются ложные структуры колебательного типа. Кроме того, начинает сказываться нако: эние ошибок вычислений из-за округления, особенно для полинома (2). Изменением масштаба величин x_L устранить обнаруженные явления удается далеко не всегда.

Радикальный способ устранения возникающих трудностей — разбиение всего диапазона изменений х_и на интервалы и описание экспериментельных данных несколькими полиномами достаточно малых степеней 71.

Однако при этом возникают новые проблемы. Прежде всего – это сопряжение полиномов на границе интервалов (слева и справа). Естественно потребовать, чтобы на границе интервала значения слева и справа совпадали в пределах ошибок оценок $\hat{\mathcal{Y}}_{(x)}^{(x)}$ и $\hat{\mathcal{Y}}_{(x)}^{(x)}$. Это требование легко выполнить, если границы интервалов выбрать при таком значении x_{ι} , вблизи которого имеется много экспериментальных точек, или же так, чтобы границы соседних интервалов частично перекрывались.

Весь диапазон изменений х можно разбить на различное число интервалов, а при заданном числе интервалов их границы можно выбирать многими способами.

Если имеются оценки $\hat{y}(x)$ для двух различных сильно перекрывающихся интервалов, то естественно ожидать, что в области перекрытия результаты этих оценок должны совпадать в пределах ошибок. При этом в общем случае для каждого интервала полиномы (I) будут иметь различные значения π_{σ} . Так как оба значения π_{σ} выбираются с использованием критерия (6), то они равноправны и выбор между ними делается на основании других критериев: следует учитывать величину оценки дисперсии $G_{n_{\sigma}}^{2}$, поведение полиномов внутри интервалов, на их границах, а при прочих равных условиях выбирать полином с меньшим π_{σ} .

Таким образом при аппроксимации всей совокупности данных {xi, yi, 6;} несколькими полиномами возникает проблема выбора числа интервалов разбиения и границ этих интервалов. Так как знергетические зависимости сечений – явно не полиномиальные функции, то "удачной" аппроксимацией их степенными полиномами следует ожидать на "удачно" подобранных интервалах.

Практически это приводит к тому, что приходится проводить аппроксимацию для нескольких способов разбиения на интервалы, чтобы иметь возможность сравнить различные варианты и выбрать среди них наиболее удачный.

Исходя из вышесказанного, при проведении оценок следует стремиться к уменьшению числа интервалов разбиения всей совокупности данных и степени аппроксимирующих полиномов.

4. Обсуждение результатов оценки отношения 6 0238 6 4

Совокупность данных, описанных в разделе 2, была разделена на 4 группы, каждая из которых была аппроксимирована полиномом. Границы энергетических интервалов, охватывающих эти группы данных, выбраны были так, что интервалы частично перекрывались. Предполагалось, что веса отдельных точек $W_{-} = \frac{4}{2}$, где G_{\perp} – полная среднеквадратичная ошибка отношения $G_{n_f}^{U^{2M}}/G_{+}^{U^{2M}}$. В таблице 9 приведены основные сведения об аппроксимирующих полиномах и данные, необходимые для построения 95% доверительных интервалов.

Таблица	9
	_

₩ / п/п	Диапазон энергий, кэв	Степень Поли- ! Нома !	J.	↓ V₂	t (0,95)	F (0,95)	$F_{\eta_{\ell} J_{z}}^{(0, 68)}$ *
I	0,2 + 3,I	7	8	II	2,20	2,95	I,35
2	·3,I + 90	5	6	26	2,06	2,47	I,25
3	90 + I300	5	6	53	2,0I	2,29	I,20
4	1300 + 7400	7	8	51	2,01	2,13	I,20

	X	Peay:	аьтаты	получены	интерполян	цией,	тақ	как	B	доступных	нан	таб-
лицаз	с для	168%	довери	ательного	интервала	нет	даннь	x.				

	6nn	/6 ₄ -		Таблица 10
Диала- зоны энер- гий Е.к	0,2 - 3,I	3,I - 90	90 - 1300	1300 - 7400
I	1 2	1 3	14	1 5
0	0,772917309,100	0,219424223.100	0,214663302.10	0,636037914.10 ⁻¹
I	-0,233938249.10 ¹	-0,159853236.10 ⁰	-0,834832334.10	0,2409661895.10 ⁰
2	0,460337270,10 ^I	-0,608388212.10 ⁰	0,218087987.10	-0,349745676.IO ⁰
3	-0,443115719.10 ¹	0,564915820.100	-0,240028452.10	0,189358992.10 ⁰
4	0,227I24582.10 ¹	-0,217918168,100	0,114912043.10	^L -0,524719682.10 ⁻¹
5	-0,634123470,10 ⁰	0,305318444.10	10,200984813.10	°0,793075465.10 ⁻²
6	0,908093246,10"	1		-0,622536018.10-3
7	-0,520725137.10	2		0,198840197.10-4
Масштаб М	100	10-2	10-3	10-3

Коэффициенты Полиноков для вычисления отношения

~ <u>~</u> ~				ويسترجع والمراجع والمترافع المتحرين المراجع المتحاف في الماري
диалазоны энергии і Е,кэв	0,2 - 3,1	3,I - 90	90 - 1300	I300 - 7400
0 I 2 3 4 5 6 7 8 9 IO II 12 13 I4	$0,559648502.10^{-2}$ - $0,695818800.10^{-1}$ $0,373839216.10^{0}$ - $0,113879081.10^{1}$ $0,220549507.10^{1}$ - $0,288777636.10^{1}$ $0,265135226.10^{1}$ - $0,174380337.10^{1}$ $0,829911545.10^{0}$ - $0,285755166.10^{0}$ $0,703655251.10^{-1}$ - $0,120607578.10^{-1}$ $0,136471398.10^{-2}$ - $0,915181181.10^{-4}$ $0,275136887.10^{-5}$	0,803989642.10 ⁻⁴ -0,104942822.10 ⁻² 0,650210348.10 ⁻² -0,217707903.10 ⁻¹ 0,432478054.10 ⁻¹ -0,537901768.10 ⁻¹ 0,429302459.10 ⁻¹ -0,219435415.10 ⁻¹ 0,693724802.1C ⁻² -0,123409225.10 ⁻² 0,943931387.10 ⁻⁴	0,739618446.10 ⁻⁴ -0,138959269.10 ⁻² 0,113494992.10 ⁻¹ -0,503533500.10 ⁻¹ 0,134846049.10 ⁰ -0,229506952.10 ⁰ 0,253501794.10 ⁰ -0,180790230.10 ⁰ 0,801944924.10 ⁻¹ -0,200911598.10 ⁻¹ 0,216918322.10 ⁻²	$0,848111644.10^{-4}$ - $0,669654967.10^{-3}$ $0,229981771.10^{-2}$ - $0,436887136.10^{-2}$ $0,518151290.10^{-2}$ - $0,410658025.10^{-2}$ $0,226642961.10^{-2}$ - $0,829848918.10^{-3}$ $0,254204541.10^{-3}$ - $0,523818244.10^{-4}$ $0,773074203.10^{-5}$ - $0,795932610.10^{-6}$ $0,542471836.10^{-7}$ - $0,219802442.10^{-8}$
Масптаб М	IO ^O	10-2	IC ⁻³	10 ⁻³

Коэффициенты полиномов для вычисления дисперсии отнощения $G_{n_f}^{U^{235}}/G_f$ <u>Таблица II</u>

Оцененные значения отношения сечения радиационного захвата U^{238} и сечения деления U^{235}

<u>Таблица I2</u>

Ел, кав	$G_{n,f}^{U^{234}}/G_{f}^{U^{235}}$, оцененные эна- чения	б- среднеквад ратичная ошибка оцененного зна- чения	95% интервал для точечной оценки, % б	195% интер- 1 вал для 1 функции в 1 целом, %	70% ин- тервал для функции в целом, %
I	2	3	4	5	6
0,2	0,457	3,7	8,2	18,I	12,3
0,4	0,342	2,3	5,2	II,4	7,7
0,6	0,319	2,4	5,3	II,7	8,0
0,8	D , 324	2,3	5,I	II,3	7,6
Ι,Ο	D , 328	2,5	5,5	12,1	8,2
2	0,252	3,I	6,8	15,I	10,2
3	0,235	4,2	9,4	20,7	I4 , 0
4	0,225	3,I	6,3	II , 8	8,4
5	0,226	2,9	5,9	II,I	7,9
6	0,227	2,7	5,5	IO,4	7,4
7	· 0,228	2,5	5,2	9,6	6,9
8	0,229	2,3	4,9	9,I	6,5
9	0,229	2,2	4,6	8,6	6 , I
IO	0,230	2,1	° 4 , 3	8 , I	5,7
20	0,231	I,4	2,95	5,5	3,9
30	0,226	I,4	2,85	5,3	3,8
40	0,217	I,3	2,75	5,2	3,7
50	0,205	Ι,2	2,5	4,7	3,4
60	0,192	I,15	2,35	4,4	3,2
70	0,180	I,I	2,3	4,3	3,0
80	0,168	I,25	2,6	4,8	3,4
90	0,157	I,35	2,75	5,2	3,7
100	0,151	2	4,I	7,6	5,5
200	0,1175	I,6	3,25	6,0	4,4
300	0,1045	I,8	3,65	6,7	4,9
400	0,1034	I,6	3,3	6 , I	4,4
500	0,1080	I,55	3,15	5,8	4,3
600	0,1137	I,6	3,20	5,9	4,3
700	0,II77	I,6	3,25	6,0	
800	0,II84	I,6	3,25	6,0	4,3
900	0,1153	I,55	3,15	5,8	4,2
1000	0,1086	I,75	3,5	6,5	4,7
1500	0,0650	2,6	5,2	10,8	8,I

<u>Продолжение</u>	<u>таблицы 12</u>
--------------------	-------------------

I	2	3	<u>i</u> 4	5	6
2000	0,0384	3,9	7,8	16,2	I2,I
2500	0,0238	5	10,0	20,7	15,6
3000	0,0181	6,6	13,3	27,4	20,6
3500	0,0162	8,6	17,4	35,8	26,8
4000	0,0146	II,6	23,4	48,2	36,I
4500	0,0122	I5 , 5	31,3	64,3	48,3
5000	0,0096	18,8	37,7	77,5	58,2
5500	0,0078	23	46,3	95,5	· 71,5
6000	0,0072	29	58,7	121	90,3
6500	0,0065	29	58,7	121	90,4
7000	0,0045	42	85	175	131

В столбце 2 таблицы 9 приводятся границы неперекрывающихся интервалов, каждый из которых меньше соответствующего первоначального интервала. В таблице IO приведены коэффициенты полиномов, описывающих оценки

З = М Е , где Е-энергия нейтронов, выраженная в кэв. U²³⁵ В таблице I2 приведены оцененные значения отношения G_{ng} /G_f для некоторых эначений энергий нейтронов, охватывающих весь диапазон, в котором проводилась оценка. В столбце 3 таблицы I2 даны значения среднеквадратичной ошибки оцененного значения отношения G = $\sqrt{D} [\hat{y}(ME)]$. В столбцах 4 и 5 таблицы I2 приводятся величины 95% доверительных интервалов для точечной оценки и для функции, описывающей отношение G_{ng} /G_n в целом. Они вычислены в соответствии с формулами (3) и (4). Естественно, что на границах энергетических интервалов доверительный интервала всегда увеличивается. Кроме того, доверительный интервал слева и справа от границы в общем случае будет различных, так как полиномы, описывающие дисперсию, различны.

На рисунке результаты проведенной оценки изображены сплошной жирной кривой. Штриховыми линиями показаны границы 95% доверительного интервала для функции в целом.

Сплошной тонкой линией на рисунке показана оцененная кривая из работы [I]. Различие между оцененными кривыми для E_n> 800 кэв связано в основном с тем, что в работе [I] при усредненим не были использованы данные работ [I2,I4,I5,I6]. Отметим, что обсуждаемая выше программа написана на *к* - языке для • малины M-220. Время ее работы (при оценке $G_{n_s}^{U^{237}}/G_f^{U^{235}}$) для полинома 8-и степени для 60 точек в интервале оценки составляет 3,5 минуты.

5. <u>Сравнение точности оцененных значений</u> $G_{nx}^{\nu^{238}}/G_{\mu}^{\nu^{235}}$ с точностями, необходимыми для расчета быстрых реакторов

В работе Зарицкого и др. [20] сформулированы требования к точности оцененных значений $G_{ng}^{\nu_2 M}/G_{f}^{\nu_{235}}$, исходя из требуемой в настоящее время точности расчета времени удвоения (±10%), К $_{3\bar{0}\bar{0}\bar{0}}$ (±1%) и козффициента воспроизводства (±2%) больших плутониевых бридеров. Рассмотрим, по словам авторов работы [20], реалистический вариант требований, полученный при условии разного вклада точностей разных констант, т.е. когда смягчение требований к точности одних констант компенсируется выдвижением более жестких, но реалистических требований к точности других, так, чтобы общая точность расчета оставалась при этом неизменной. Для этого случая в работе [20] получили, что в области знергий нейтронов 0,5 кэв – 1,4 Мэв необходимо иметь точность отношения $G_{ng}^{\nu_2 ng}/G_{f}^{\nu_2 ng}$, равную 3%, усачевым и др. [21] оценивале ь точность отношения $G_{ng}^{\nu_2 ng}/G_{f}^{\nu_2 ng}$, обес-

Усачевым и др. [21] оценивале ь точность отношения $G_{n_d}^{-1}/G_f^{-1}$, обеспечивающая 2% погрешность в КВ. Вся область энергий авторами разбивалась на три корреляционных интервала. Погрешность считалась состоящей из трех компонент:статистической, потока, "привязки" – постоянной в каждом интервале. Первая компонента считалась достаточно малой (хотя здесь можно высказать сомнение, связанное до сего времени недостаточно оцененным вкладом рассеянных нейтронов, т.е. в итоге со спектром облучающих нейтронов, особенно в активационных измерениях). Требование выставляется на поток, т.е. в итоге на G_f^{-125} и "привязку". Результаты работы [21] представлены в таблице 13.

Теблица ІЗ

 ! !	، بید هنهٔ امریکی می هما شنا می بیور CP می افادی بی می می می بیو با CP	Интервал экергий, Мэв	المراجع من المراجع المراجع المراجع المراجع من عن عن المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع ال
Константы	I0,5>E>0,8	0,8>E>0,I	E < 0, I
	T	ебуецая точность	
Gns	10%	3,3%	2,7%
65 U235	I,8%	2,4%	2,3%
6ng 6j	10,2%	4,1%	3,6%

ж: Значения точности отношения рассчитаны нами на основании данных работы [21] .

Хотя авторы работ [20] и [21] - по-разному оценивают вклад погрешности отношения $G_{n_f}^{23}$ G_f^{235} в общую погрешность КВ , однако в перекрывающихся диапазонах энергии требования на точность оцененных данных по отношению близки. Это 3-4%. Сравнение с оцененными данными таблицы 12 для 68% доверительного интервала для функции в целом (что соответствует среднеквадратичной ошибке б, требуемой в [20], [21]). показывает, что существующая точность в настоящее время примерно в 1,5 раза хуже. Требуются дальнейшие в основном абсолютные, измерения по определению этого отношения.

ЛИТЕРАТУРА

T. A. Byer, V. A. Konshin, INDC (NDS) - 33, 6/71.
 Y. A. Linenberger, J. Miskel, E. Segre, Report - La-179, Que. 1944.
 W. P. Poenitz, Nucl. Sci. Eng. vol. 40, p. 383, 1970.
 J. F. Barry, J. Bunce, P. H. White, J. Nucl. Energy, "A!". 18, 481, 1964.
 P. H. White, Journ. Nucl. Energy, vil 19, p. 325, 1965.

6. В.Б.Челноков, В.А.Толстиков, Ю.Я.Стависский, А.А.Бергман, А.Е.Самсонов. Препринт ФЭИ-282, 1971

ОВ. Препринт ФЭИ-282, 1971
9. У. de - Laussure, L. W. Weston, J. D. Kington, R. D. Smiddie, W. S. Lyon. ORN 2 - 3360, 1962.
8. J. C. Hopkins, D. C. Diven, Nucl. Sci. Eng., 12, 169, 1962.
9. De - Soussure et al., 1907, cm. [1].
10. B.C. Diven, J. Twell, A. Hammendinger, Phys. Rw., 120, 556 (1960).
II. W. G. Dovey, Nucl. Sci. Eng., vol. 32, p. 35, 1968.

12. Ю.Г.Паниткин, Ю.Я.Стависский, В.А.Толстиков, 1967 : . Данные в [17].

13. Ю.Г.Паниткин, Ю.Я.Стависский, В.А.Толстиков.

Nucl. Data for Readors, vol. 17, p 57, JOEA, Junna, 1970.

14. Ю.Г.Паниткин, В.А.Толстиков, Ю.Я.Стависский. Нейтронная физика, Часть I, стр. 241 (материалы Всесоюзного совещания, Киев, 24-28 мая 1971 г.). Киев, "Наукова думка", 1972.

15. Ю.Г.Паниткин, В.А.Толстиков. "Атомная энергия", т. 33, вып. 4, стр. 825, 1972 ...

16. Ю.Г.Паниткин, В.А.Толстиков. "Атомная энергия", т. 33, вып. 3, стр. 782, 1972

17. А.И.Абрамов, В.А.Толстиков. Сообщение во время тематической дискуссии на 2-м совещании МКЯД в БНЛ (1969).

18. Д.Худсон. Статистика для физиков. М., 1967 .

19. С.Уилкс. Математическая статистика. М., 1969 .

20. С.М.Зарицкий, М.Н.Николаев, М.Ф.Троянов. Нейтронкая физика ,

Часть I, стр. 5 (материалы Всесовзного совещания. Киев, 24-28 мая 1971 г.). Киев, "Наукова думка", 1972.

21. Л.Н.Усачев, В.Н.Манохин, Ю.Г.Бобков. Точность ядерных данных и ее влияние на разработку быстрых реакторов. Подход к выработке требований на точность ядерных данных.

Симпозиум по применению ядерных данных в науке и технике (Париж, 16-20 марта, 1973 г.).

ГАММА-ИЗЛУЧЕНИЕ ПРИ ЗАХВАТЕ НЕЙТРОНОВ НА ИЗОТОПАХ

А.В.Кудгявцева, А.А.Кутузов, Л.П.Хамьянов

<u>Введение</u>

Широкое и планомерное внедрение ядерных реакторов как источников энергии. в народное хозяйство обуславливает постоянное стремление к повышению к.п.д. ядерно-энергетических установок и, следовательно, энергонапряженности всех узлов этих установок, возрастают требования к точности в проведении расчетов биологической защиты реакторов и в особенности при проведении расчетов радиационного тепловиделения как в узлах реактора, так и в элементах биологической защиты. Больщую, а иногда определяющую роль в формировании поля проникающей радиации играет вторичцое у - излучение, образующееся при радиационном захвате нейтронов. Этим определяется внимание, которое уделяется изучению этого процесса. Кроме сечений радиационного захвата для проведения точных расчетов зацити, радиационного тепловиделения необходимо детальное знание спектров у - излучения, возникающего при захвате нейтронов. За истемие годы в периодической литературе опубликовано большое количество работ по изучению спектрального состава захватного у - излучения, выполненных с применением различных методов у - спектроскопии. Полученные результать не всегда хорошо согласуются между собой. Имеется ряд обзорных работ по спектрам захватного / - излучения [I], [2], [3]. Однако со времени их опубликования выполнено значительное количество исследований по спектроскопии захватного / - излучения. Появление высокоэффективных

Ge(Li) - спектрометров с высоким разрешением (0,I-0,2% на Мэв и лучше) дает возможность измерить отдельные слабие и близкие по энергии r - линии, то есть пересмотреть и уточнить ранее полученную информацию. Изучение детальной структуры спектра захватного r - излучения позволит получить более точно энергию связи нуклона в ядре, структуру энергетических уровней ядер, вероятности перехода между отдельными уровнями, а также более точный баланс энергии возбуждения ядра со спектром r - излучения. Сейчас ужс, как правило, удается получить от 80 до 100% энергии, возникающей при захвате тепловых нейтронов ядрами в виде интенсивностей отдельных гамма-линий. Однако полученные спектры r - излучения при захвате тепловых нейтронов и соответствующие системы констант, усредненные по этим спектрам, не всегда могут быть применимы в практических расчетах, связанных с быстрыми и промежуточными реакторами. В этих случаях значительная доля захватов приходится на промежуточные нейтроны, для которых сечение радиационного захвата достаточно велико, а спектры

У - ИЗЛУЧЕНИЯ, ВОЗНИКАЮЩИЕ ПРИ ЗАХВАТЕ ПРОМЕЖУТОЧНЫХ НЕЙТРОНОВ, МОГУТ Существенно отличаться от спектров, возникающих при захвате тенловых нейтронов. В настоящее время появылись работы, посвященные изучению (*n*, *y*)-реакции на промежуточных нейтронах. В связи с вышеуказанным возникла необходимость в обобщении имеющихся на сегодняшкий день результатов с целью уточнения сведений о спектрах *y* - излучения при радиационном захвате нейтронов. Целью настоящей работы является обзор имеющихся в литературе данных по спектрам, полученных при захвате как тецловых, так и промежуточных нейтронов в железе, а также обоснование усреднения этих данных для практического использования при расчетах ядерных реакторов. Так как железо входит в состав многих конструкционных материалов, это в значительной степены определяет интерес к исследованию *y* - спектров этого эдемента. Естественный образец железа состоит из ряда изотопов.

В настоящей работе приводится анализ у - спектров для изотопов Fe⁵⁴, Fe⁵⁶, Fe⁵⁷.

Fe⁵⁶

Наибольший интерес представляет Fe⁵⁶, составляющий 91,68% в природном железе. Естественно, что изучению у – спектров данного изотопа посвящено наибольшее число работ. В таблице I собраны данные всех имекщихся работ до 1972 года включительно, приводятся энергии у – квантов, интенсивности, выраженные в числе у – квантов, полученные на 100 захватов тепловых нейтронов.

В работе [I] у - спектры были измерены с помощью магнитного парного спектрометра, позволяющего производить измерения у - спектров в диапазоне энергий 3-I2 Мэв при разрешении 3-I,5%. В колонке I таблицы I приводятся энергии и абсолютные интенсивности у - квантов на IOU захратов нейтронов I у.

В работе [2] для анализа спектров r - квантов применялся магнитныйкомптоновский спектрометр, позволящий получить <math>r - лучи в широком диапазоне энергий от 0,3 до I2 Мэв, на которые приходится 95% всей энергии,получаемой ядром при захвате нейтрона. Разрешение спектрометра 2%. В колонке 2 таблицы I приводятся энергии и интенсивности <math>r - линий на IOOзахватов нейтронов в данном изотопе.

Более поздняя работа [4] тех же авторов, что и работа [2], дает более подробные, чем работа [2], данные по выходам γ - квантов при захвате тепловых нейтронов. Для измерения γ - спектров использовался магнитный комптоновский спектрометр с разрешением 0,3% при E > 2 Мэв и 0,6% при E = I Мэв. В работе приводится схема уровней. Положение большого числа уровней подтверждается при изучених (\mathcal{A}, ρ)-и (ρ, ρ')-реакций. В данной работе отмечается ряд особенностей в схеме переходов Fe ⁵⁷. В работе [5] при исследования γ - квантов с энергией 7,643 Мэв

при захвате Fe⁵⁶ поляризованных нейтронов было найдено, что имеют место два перехода в основное состояние и на уровень 14 ков в Fe⁵⁷. При этом интенсивность перехода в основное состояние равна (49±19)% суммарной интенсивности двух переходов. В работе [4] при измерениях спектров с разрешением 0,3% линия с энертией 7643 ков была явно уширена. Повторив измерения с разрешением 0,24%, нашли, что интенсивности переходов в основное состояние к на первый возбужденный уровень оказались одинаковыми с точностью до 10%. Результаты этой работы приведены в колонке 3 таблицы 1.

Существенные сделти в изучении спектров захватного у – излучения произопли в связи с появлением Ge (L1) спектрометров.

При разрешении 0,5% и дучше они позволяют получить детальную структуру спектра, а также позволяют расотать с образцами из разделенных изотопов.

Работа [6] посвящена изучению с помощью Ge(Li) гамма-спектрометра спектра захватного γ – излучения, возникающего при захвате тепловых нейтронов. Разрешение спектрометра 0,2%. В колонке 4 таблицы I приведены значения энергий γ – линий и интенсивности, выраженные в числе γ – квантов, образующихся на IOO захватов тепловых нейтронов в данном изотопе. Ряд работ посвящен изучению низколежащих уровней Fe⁵⁶.

В работе [7] с помощью однокристального спинтилляционного спектрометра были измерены энергии и интенсивности у - квантов в области энергий 20-1000 кэв. Результаты этой работы приведены в колонке 5 таблицы I.

Следующие две работи [8, 9] посвящены также изучению *у* - квантов от теглового захвата нейтронов для низколежащих уровней Fe⁵⁷. Измерения проволились, *Ge(Li)* спектрометром. В работе [9] приводится схема распада Fe⁵⁷ в энергетической области ниже 2 Мэв.

Энергии и интенсивности, выраженные в числе у - квантов на 100 захватов найтронов, приведены в колонках 6,7 таблицы 1. Остальные работы [10, 11] содержат отрывочные данные по у - спектрем. Однако некоторые сведения из этих работ могут онть полезными при анализе у - спектров.

OECYMIEHNE PESYJLTATOB

При рассмотрении всех работ следует остановиться на тех, в которых приводятся наиболее полные сведения по у - спектрем и которые имеют наиболее совершенную методику измерения.

Так, для Fe⁵⁶ в области энергий выше I Мэв за основу были взяти работи [4] и [6] . При рассмотрении области энергий ниже I Мэв за основу взяти работи [4], [8], [9]. Все остальные работы приведены лишь с целью дополнительного подтверждения наличия той или иной линии.

Прежде всего оценке подлежат две наиболее интенсивние γ – линии, соответствующие переходу ядра из возбужденного состояния в основное и на первый уровень 0,014 Мов, с энергией 7,643 и 7,629 Мов соответственно, так как χ – кванти, соответствующие этим γ – линиям, в среднем уносят около половины энергии возбуждения ядра. Работой [4] подтверждается наличие двух γ – линий, соответствующих переходу в основное состояние и на первый возбужденный уровень. В других работах эти линии не разрешены, однако интенсивность наиболее высокоэнергичной γ – линии увеличена почти вдвое. Поэтому сравнение надо производить для двух линий одновременно, тем более что при использовании в практических расчетах этих данных не имеет серьезного значения разница в энергии этого дублета 7,643 и 7,629 Мов. В работе [4] дается значение интенсивности 46, в работе [6] – 53,9. Трудно отдать предпочтение той или другой работе, поэтому была выбрана средняя величина, равная 24,9.

Интенсивности у - линий более низких энергий оценивались по следущим принципам: если данная у - линия выделена несколькими авторами, то надо сравнивать интенсивности, отдавая предпочтение той или иной расоте. Если невозможно отдавать предпочтение какой-лисо расоте, бралось среднее значение интенсивности для рассматриваемой у - линии. Если у линия разрешена одним автором и не разрешена другими, то надо посмотреть группу у – линий, близких к данной линии, и сравнявать суммарные знтенсивности группы линий. Так, например, в работе [4] разрешены линии с энерлией от 3,792 до 3,416 Мэв. Суммарная интенсивность составляет 6,841. В работе [2] в этой области энергий имеются у - линии с энергией 3.72; 3.55; 3.430 Мав. Суммарная интэнсивность 6.85. Исследование успектров в области ниже I Мэв представляет значительный интерес, т.к. в определенных композициях они могут являться определяющими. Так, например, в защитных композициях, состоящих из свинца, из-за наличия минимума в ходе полного коэффициента поглощения в области энергий 2-3 Мэв. у кванти с этой энергией будут являться определяющими при расчете радиационной защити, разогрева и т.д. Исследованию спектров в низкознергетической области, как указывалось выше, посвящены работы [7], [8], [9]. Наибольший интерес представляет работа [8]. В ней исследовались у - кванты от З до 0,1 Мэв. Измерения, выполненные Ge (Lt) детектором, дают полные у – спектры. Именно поэтому эти У – спектры почти целиком взяты нами. Но и эти данные сравнивались с результатами других авторов по тем же принципам, описанным выше. Так, например, две ү - линии из работы [9] с энергией 1,627 и 1,612 Мэв имеют интенсивность 1,069 и 9,83 соответственно. Суммарная интенсивность 10,899. В работе [4] разрешена у - линия с энергией 1,613, имеющая интенсивность 10,69. В работе [11]

у-линия с энергией I,628 имеет интенсивность IO,3. Следовательно, сревнению подлежат три цифры: IO,90; IO,69 и IO,3 и т.д. Окончательные результаты для у- спектров изотопа Ус⁵⁶ приведены в колонке IO таблицы I. Для контроля правильности выбора этих данных проводялась проверка баланса энергии возбуждения ядра и энергии, выделенной в виде у - квантов. Этот баданс записывается выражением.

$$\frac{\sum E_{yi} I_{yi}}{100} = \text{ энергик связя нейтрона,}$$

Девая часть выше приведенного выражения, полученная из рекомендуемых нами данных, равна 718,4 Мэв, что соответствует 94% энергии связи нейтрона. Такое расхождение можно считать вполне допустным при использовании этих данных для практических расчетов.

Содержание данного изотопа в природном железе составляет 5,84%. Изучению у - спектров данного изотопа посвящены работы [12], [13], [14] и др. В таблице 2 приводятся у - спектры, полученные разными авторами при захвате тепловых нейтронов.

В работе [12] у - спектры получены с помощью Ge (L¹) спектрометра. Энергим у - квантов и интенсивности, полученные на 100 захватов тепловых нейтронов в данном изотопе железа, приведены в колонке I таблиин 2.

В работе [I3] изучение спектров проводилось с помощью магнитного комптоновского спектрометра с разрешением 2% и нижней границей измерения 0,3 Мав.

Погрешности в определении интенсивности 20%, при малой интенсивности 50%. Энергии и интенсивности у - квантов приводятся в колонке 2 таслици 2.

В работе [14] спектры исследовались методом совпадений r - лучеймежду З-кристельным парным спектрометром *№ 1*. Были получены високоэнергетичные r - линии и относительные интенсивности. Результаты этойработы приведены в колонке З таблицы 2. В следущей работе [6] такжеимеются данные по захватному <math>r - излучению в Fe⁵⁴, которые получены с помощью *G-e* (*^{LL}*) спектрометра. Энергии r - лучей и относительные интенсивности приведены в колонке 4 таблицы 2.

При обсуждения дененя по у - спектрем следует остановиться на работах [12], [13] .

Тем не менее данные остальных работ [14, 15, 16] могут быть полезными при анализе у - спектров и выборе интенсивностей у- лучей.

Обсуждение результатов

При выборе данных для изотопа Fe⁵⁴ мы руководствовались теми же принципами, которые обсуждались при выборе данных по Fe⁵⁶.

Наиболее интенсивной у – линией является линия с энергисй 9,297 Мэв, которая соответствует переходу возбужденного ядра в основное состояние. Значение интенсивностей этой линии равно 65 [I2], 6I [I3], 66 [4].

Было выбрано значение 65, причем предпочтение отдавалось работе [12]. Значение интенсивносте: у -луче. с энергией 8,885 Мэв, возникающих при переходе возбужденного ядра на первый уровень, ровно 12 [12], 11 [4], 12 [13] . Было взято значение 12, которое подтверждается и другими работами [14], [15], [6], если привязать относительные интенсивности в этих работах к значению интенсивности, равной 65 для у-линии с энергией 9,297 Мэв. Далее при рассмотрении у - квантов более низких энергий в работе [I3] слабо интенсивные у-линии не разрешены, выделены наиболее ину - линии. Поэтому сравнивать опять приходится группы линий, тенсивные разрешенных в работе [12]. Так, например, в работе [12] линии с энергией 3,040; 3,028; 3,005 имеют суммарную интенсивность 4, I; в работе [I3] - линия с энергией 3,07 Мэв имеет интенсивность 4,0 и т.д. В этом случае, когда имеются существенные расхождения, отдастся предпочтение работе [12], где применялась более совершенная методика измерения у - спектров. Ви-бранные нами данные по изотопу Fe⁵⁴ приведены в колонке 8 таблицы 2. Проводилась также проверка баланса энергии возбуждения и выделенной в виде у - квантов энергии. Количество выделенной энергии в виде у - квантов соответствует 104,2% энергии возбуждения ядра. Принимая во внимание малое содержание данного изотопа в естественном железе, могно допустить расхождение при использовании рекомендуемых данных для практических целей.

Fe⁵⁷

Содержание этого изотопа в естественном железе составляет 2,17%. Ввиду малого процентного содержания, а следовательно, и малого вклада в захватное у-излучение исследованию у~ спектров Fe⁵⁷ посвящена только одна работа [17].

Измерения у – спектров проводились с помощью трехкристального сцинтилляционного спектрометра. Разрешение спектрометра 4-5%. В таблице З приводятся энергии, линии и абсолютные интенсивности, полученные в выде

У - квантов на ICO захватов нейтронов в данном изотопе. Эти данные далеко не полные, так как только около 50 энергии возбужденного ядра табулировано в виде отдельных линий.

ПРОМЕЖУТОЧНЫЕ НЕИТРОНЫ

Большой интерес представляют данные, полученные при радиационном захвате промежуточных нейтронов. Спектры, возникающие при захвате промежуточных нейтронов, могут сильно отличаться от спектров, возникающих при захвате тепловых нейтронов. Это отличае может быть связено с изменением самого механизма реакции (*n*, *r*) на промежуточных нейтронах (прямой захват, захват через входные состояния). Захват тепловых нейтронов обусловлен одним или несколькими ближайшими к энергии связи нейтрона в ядре резонансами, тогде как захват промежуточных нейтронов (даже в легких ядрах) обусловлен захватом на многие резонансные уровни. Принимая во внимание распределение Портер-Томасе перцияльных ширин, спектр *g* - излучения от захвата промежуточных нейтронов как усредненный по распределению Портер-Томаса, будет сильно отличаться от спектра, возникающего при захвате тепловых нейтронов.

Изучению спектров у – квантов, полученных при захвате промежуточных нейтронов изотопами железа, посвящены работы [18], [19], [20], [21], [22].

В работе [18] представлены относительные интенсивности Y – лучей, полученных при захвате нейтронов при II48 зв резонансе в Fe⁵⁶. Измерения проводились NaI детектором.

Результаты этой работы в сравнении с захватом на тепловых нейтронах приведены в таблице 4.

В работе [19] даны относительные интенсивности у - квантов, полученные при захвате нейтронов с знергией 1,2 кэв в сравнении с захватом тепловых нейтронов. Измерения проводились Nal детектором. Отмечается, что при захвате промежуточных нейтронов наблюдается сильный переход в основное состояние. Результаты данной работы приведены в таблице 5.

В работе [20] приведены интенсивности у - квантов, полученные при захвате 15-80 кав нейтронов в Fe⁵⁴ и Fe⁵⁶. Результаты даются в таблице 6 в сравнении с захватом на тепловых нейтронах.

В работе [21] приведены интенсивности у- квантов, полученных при захвате нейтронов с энергией от 5 до 90 кэв для Fe⁵⁴ и Fe⁵⁶. Наблюдается деформация спектра у - квантов от энергии нейтронов. Результаты этой работы приведены в таблице 7.

Вышеприведенные данные по у - спектрем, полученным от захвата промежуточных нейтронов, являются далеко не полными, чтобы использовать их при расчетах ядерных реакторов. Однако некоторые выводы можно сделать. При захвате нейтронов в изотопах железа наблюдается сильный переход в основное состояние. Наблюдается деформация у - спектра с изменением энергии поглощаемых нейтронов. Эта деформация должнэ учитываться в тех случаях, когда вторичное у - излучение играет больщую роль. Именно поэтому дальнейшее изучение и уточнение у - спектров от захвата промежуточных нейтронов является задачей чрезвычайно актуальной.

Пояснения к таблицам

Е, энергия у - лучей в Мэв, приводится в таком виде, как дают авторы указанных работ.

В круглых скобках, следущих за величиной энергии, указывается ошиска в последней значащей пирре (например, 3,068 (6) означает 3,068+0,006). I - абсолютные интенсивности у - лучей на 100 захватов в

данном изотопе. Ошноки в определении интенсивности не менее 10-20% для хорошо раз-

решенных ланий и 50% для слабо разрешенных линий.

I - отн.ед. - относительные интенсивности в произвольных единицах. thomal_ тепловые нейтроны.

Еп- энергия нейтронов;

Tadamia I

	[1]		i [2	2	K 1		<u>i 1</u>	6]	i (11		Рекомен данн	дуемые ше	
	Er	I	Er	I	Ex	Ir	Er.	Ir	Er	Ir	Ez	Ir	
	I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II	12	
_	7,639(4)	31	7,636(1	.0) 33,7	7,643(4)	23	7,631	51	7,64	66,28	7,643	24,9	
					7,629(4)	23	7,620	2,9			7,629	24,9	
							7,376	2,4			7,375	2,4	
	7,285(9)	3,2	7,275(1	5) 5,66	7,277(6)	5,66	7,260	5,5	7,23		7,277	5,58	
	6,369(9)	0,32	6,43 (3	3) 0,75	6,379(7)	0,64					6,379	0,64	
	• •				6,295(8)	0,11					6,295	0,11	
	6,015(7)	6 ,4 I	6,026(1	5) 8,44	6,018(5)	9 , I	6,017	8,6			6,018	8,9	
	5,914(10)) 6 ,4 I	5,92(3)	9,3	5,920(5)	8,9	5,917	7,2	5,97		5,920	8,68	
			5,51(3)	0,64	5,499(6)	0,21					5,499	0,21	
	4,968(4)	0,64	4,94(2)	0,96	4,950(5)	0,86					4,950	0,86	
		-			4,885(7)	0,11					4,885	0,11	
	4,8I (2)	1,07	4,806(1	(5) 2,2	4,810(5)	2,0	4,814	1,7			4,810	1,86	
	•				4,680(7)	0,32					4,680	0,32	
					4,662(7)	0,11					4,662	0,4	
	4,44(3)	1,07			4,662(6)	0,53	4,443	• •			4,462	0,03	
			4,405()	15) 2,35	4,405(6)	1,50	4,410	1,2	4,42		4,400	0.42	
	(- - -			4,274(6)	0,43	4				4,274	0,43	
	4,21(3)	2,14	4,220()	15) 4,6	4,217(6)	3,35	4,220	4,3	4,23		4,217	3,9 0 49	
	0.00(5)	0.05	4,03 (2	8) 1,5 5) 0.40	4,014(6)	0,43	0.000	• •	0.05		4,014	U,40 T 00	
	3,86(5)	0,75	3,844()	15) 2,46	3,855	1,28	3,860	2,3	3,85		3,000	1,60	
			0 00/0	\ * * 0	3,792(6)	0,32					3,192	0,32	
			3,72(2)) 1,18	3,778(6)	0,32					3,00	0,02	
			0 55/0		3,665(6)	0,21					3,000	0.22	
			3,55(2,	, 1,5	3,504(7)	0,32					3,004 ·	0,02	
	9 49(9)	0.74	0 400/3	-	3,489(7)	0,04					3,403	0,05	
	3,43(3)	2,14	3,430()	19) 4,17	3,440(5)	2,30			9.40		3,440 3 /TC	2,00	
					3,410(6)	2,67			3,96		3 350	0.54	
					3,300 2,305(c)	0,04					3 3 2 5	0,04	
					3,320(0)	0,11					3 206	0,11	
					3,230(0)	U,04 T 00					3 272	T 82	
			2 94/T	5\ 9 T	3 240(0)	1,00					3 242	0.43	
	3 00		0,24(1	0/ 0,I	3 222(0)	0,40					3 228	0.54	
	5,66				3 TO2(5)	, 0,0± , τ∩7					3.192	T.07	
			3 16/0) 0 04	3 T799(2)	0 64					3,172	0.64	
			σιτοία	/ 6,64	3 TN9/2'	0,0%					3.109	0.75	
					3 068(6)	0,70					3.068	0.54	
					0,000(0,						0,000	0,00	

														Продолж	ение таблицы І	
	[2]	1	i	[4]	6	Ţ	[7]	8			9	10	1	II	Рекомендуемы	е данные
	E	Ir	Er	Ir	Er	Er	Ir	E	I	Er	Ir	Er	Er	i Ir	Er	Ir
			2,880(6)	0,53				2,873(10) 0,64		•				2,880	0,64
	2,840(15)	2,24	2,836(5)	0,86				2,8350(8)	0,75						2,835	0,75
								2,8208(10)) 0,32						2,820	0.32
	2,730(15)	3,I	2,720(6)	2,24				2,7219(8)	2.24				2.73		2,722	2.24
			2,698(6)	0,53				2,6964(10)) 0,53						2,698	0,53
	2,67(2)	I,07						2,6832	0,64						2,683	0,64
			2,535(6)	0,53				-							2,535	0,53
	2,476(8)		2,476(8)	0,53				2,4685(8)	0,86				2,42		2,468	0,53
	2,143(10)	1,5	2,138(5)	0,86				2,137(10)	0,96				2.14	3,74	2,137	0,96
			2,070(6)	0,75										•	2,070	0,75
	1,800(15)	2,46													-	•
	1,72(1)	6,84	I,727(4)	II,8				I,7257(5)	13,4	I,7255	13,4	I,722	I,730	10,2	I,727	I3 , 4
	1,626(12)	6,52			I,620			I,6273(10)) 1,07	-	-	I,628	I,628	10,3	I,6273	1,07
			1,613(4)	10,69				1,6124(5)	9,83	1,6125	9,83		-		1,6124	9,83
	1,530(15)	2,03	•					•								
					1,517											
32								I,3593(3)	2,03	I,3 59	2,03				I,359	2,03
			I,264(5)	4,28				I,26I4(5)	5,45	1,261	5,45	I,274	I,265	6,52	1,2614	5,45
	1,236(12)	I,6						1497 - S								
					I,I95											
					I,I75											
								1,0186(3)	3 ,3 I	10,18	3,3I	1,028	I,026	2,67	I,0186	3,3I
ł.				· ·				0,921(3)	I,39	0,922	I , 39	0,916	0,906	4,8I	0,9210	I,39
					0,862	0,851	71	0,8983(3)	3,21	0,898	3,2I		0,8I3		0,8983	3,21
					0,674			0,705	2,56						0,705	2,56
				•				0,6922(2)	9,62	0,692	10,7	0,698	0,697	8,66	0,6922	9,62
								0,5702(3)	0,64	0,569	0,64		0,590	I,18	0,5702	0,64
												0,5I4	0,514	12,6	0,514	12,6
	0,454(10)	4,38				0,442	8,0								0,454	4,38
													0,416	2,03	0,416	2,03
	0,364(18)	7,16			0,366	0,356	II,O	0,3662(7)	2,24	0,366	2,24	0,353	0,356	16,0	0,356	2,24
								0,3523(9)	12,7	0 ,3 5I	12,7				0,352	12,7
	0,3I3(6)	3,42				0,3I6	6,5									
					0,278								0,286	I,5	0,286	I,5
					0,259											
								0,2303(3)	0,96	0,231	0,96	0,226	0,231	2,89	0,23I	0,96

[2]	1	[4]]	[6]	j	[7]	1	[8]	[9]		ប្រា	<u> </u>	[iɪ]	Рекоменду	иемые д
E	Ir	Er	Ir	Eð	Er	Ir	Er	Ir	Er	Ir	Er	Er	Ir		1.
					0,136	18,5	0,1366 0,1219	(3) 0,53 (8) 4,06	0,1225	4,06	0,118	0,160 0,124	2,03 3,2	0,1366 0,1219	C 4
			•		-		Fe ⁵⁴						Таблица	2	
[12]	l i i i i i i i i i i i i i i i i i i i	[]	3]		[14]	0	6]	[15	3	!	[4]	[16]	Реко	мендуемые д	енные
Eγ	Ir	Er	Ir	E۳	Iy. Omn. eo.	Er	I, т. во.	Er	Ir, отн. ед.	Er	Ir	Eŗ		Eγ	Iz
5,297(5) 8,885(5)	65 12	9,3I(3) 8,89(3)	61 61	9,29 8,87	100 19	9,297 8,882 8,135	96 I9 I.4	9,300 8,880	100 18(2)	9,298 8,882	(5) 66 (6) 11	9,296(8,886(3) 9 3) 8 8	,297 ,885 ,135	65 12 0,9
7,385(5) 7,363(5)	0,I 0,I	7,27 d ×	3,0	7,23	3,0	,	-,-	7 ,2 8(2)	I,8(4)	7,363		7,377(5) 7 7	,385 ,363	0,1 0,1
7,250(5) 6,820(5)	I,8 2,I	6,82(2)	2,0	6,8	4	7,2I5 6,8I6	2,9 4,3	6 ,83 I	3,2(7)	6,831((8) I,4	7,248(6,828(3) 7, 3) 6,	820 820	I,8 2,2
6,265(5) 5,747(5)	3,5 2,6	6,27(2) 5,75(2)	3,0 2,5	6,22 5,67	5 5	6,257 5,742	I , 5	6,27 5,74	4,2(8) 4,2(8)	6,269(5,750((8) 2,2 (6) 4,0	6,266(5,746(3) 6 2) 5	265 ,747	3,5 2,6
5,504(5) 5,388(5)	2,9 I,I 2,2	5,50(2) 5,37(4)	2,0 1,3	5,44	5	5,509		5,5	4,7(7)	5,499((2) 4,6	5,509(5, 3 91(4,802	2) 5, 3) 5,	504 388 800	2,9 I,I 3 3
4,715(5) 4,580(5)	1,2 2,7	4,55(3)	1,4	4,71	7			τ, (U(<i>ω</i>)	ئ ر ل			4,707(4,587(3) 4, 2) 4,	.715 ,589	1,2 2,7
4,535(5) 4,495(5) 4,456(5)	0,5 3,4 I.6	4.46(2)	1.5	4,5	9			4,54(2)	8,5(16)			4,532(4,495(4,455(6) 4, 3) 4, 2) 4.	535 495 456	0,5 3,4 I,6
4,180(5) 4,012(5)	0,8 0,3	4,17	1,5										4, 4,	180 012	0,8 0,3
3,960(5)	0,5												3,	90U	U,5

Продолжение таблицы 2

n in Line	12		13		[14]		[6]		[15]		[4]		[16]	16] Рекомендуемые данные	
				1 - A	Er	Ir, omu.ed.	Er	IY.	Er	Iг. отн.ед.	Er	· Ι _Γ	Εď	E٥	τ _ζ
	3,790(5)	I,8	3,79(2)	1,7									3,792(4)	3,790	I,8
	3,555(5)	1,4											3,548(5)	3,555	I,4
	3,508(5)	I,0											3,508	3,508	Ι,Ο
			3,38(2)	I,5											
	3,040(5)	0,5												3,04	0,5
	3,028(5)	2,6	3,07 d	4,0									3,028(2)	3,028	2,6
	3,005(5)	Ι,Ο											3,005	3,005	I,0
-	2,873(5)	I,I	2,90(2)	I,0									3,873	3,873	I,I
	2,791(5)	6,7												2,79I	0,7
			2,67(2)	I,5											
34	2,618(5)	2,4	2,63(3)	I,0									2,618(2)	2,618	2,4
	2,468(5)	3,9	2,47(2)	2,4					2,48(2)	4,9			2,470(I)	2,468	3,9
									2,24(2)	6,7					
	2,05(5)	2,0	2,05(2)	2,5			2,072						2,052(3)	2,05	2,0
	I,920(5)	2,I	I,92(2)	2,5									1,918(2)	I,920	2,1
	I,878(5)	0,8					I,8I2						I,878(2)	I,878	0,8
	I,640(3)	I,7	I,63(2)	I,5									I,638(I)	I,640	I,7 [`]
	I,503(3)	0,7	I,50(2)	I,5									1,506(2)	I,503	0,7
	1,315(3)	0,8	1,32(2)	I,0			I,328							I ,3 15	0,8
	a da ca		I,24(2)	I,0			-							I,24	Ι,Ο
	0,931(3)	2,I	0,93	10,0			I,077						0,931(2)	0,931	2 , I
	0,412(3)	19	0,41(2)	29,0			0,427						0,412(1)	0,412	19

d - дублет.

. <u>Fe</u> . [17	9 ⁵⁷ <u>Таблица 3</u> 7]
B _Y	I r
10,00	2,0
8,37	8,4
7,26	7.2
6,96	7,2
6,51	6,9
6,18 ?	3,2
5,87 ?	3,6
6,69 ?	4,3
5,50	8,6
5,05	7,6
4,74	5,4
4,54 ?	2,2
4,35	2,0
4,18	3,3
3,8 6 m	6,2
3,54	4,0
3,29	6,5
3,08	3,1
2,78 m	14,9
2,42 ?	3,3
1,97 m	7,2
1,66	8,5

? - линии выделены недостаточно надежно. т- группа линий.
Ел		II48 эв		hermal	
Εŗ	l	I, отн.ед.	I	у, отн.ед.	
7,	64	10		IO	
7,	48(8)	2		-	
6,	36(4)	5		0,5	
4,	9 (I)	I		-	
4,	4 (I)	I –		-	
		56		Таблица 5	
		<u>Fe</u> [19]			
En	thermol	thermal	thermal	1, 2 кэв	
Er	І, отн.ед.	І, отн.ед.	І "отн.ед.	І д, отн.ед.	
	[23]	[24]	[19]	[19]	
.639	100	100	100	100	
273	9,7	17	23	25	
,932				35	
,440		2,2		2,6	
5,373	I,I		- I, 6		
6,009	15,5) <u>30</u>	25 53	<u>ک</u> 50	1 49	
TTO	T4 5	28	7	}{	



Fe ⁵⁴

Таблица 6

	-
10	~!
1.7	
	<i>U</i> 1
F	_

En		5+80 кав	thermal*
Е ур.	Er	Ir	Ir_
0	9,33	17	63
0,42	8,92	9	12
0,93	8,40	9	
I,32	8,04	4	
I,4I	7,81	_2	
I,93	7,35	9 ^{1/2}	0,I
2,06			I,8
2,16		- 4	
2,22	7,12	3 ^{1/2}	
2,31	·	- 4	
2,48	6,85	7 ^{1/2}	2,I
a)			
2.94	6,43	7 ^{1/2}	
a)	•		
3.04	6,25	5 ^{1/2}	3,2
a)	5,97	4	
3,56	•		2,6
a)			. •
3.80	5,54	9	2,5
a)	•		·
3.92	5.3	5	I,2
a)	•		·
4.51	4.98	8	3,3
	4.66	5 ^{I/2}	•
	4,05	7	
	3.82	6	
3.37	3.37	8	
	2.97	171/2	
	2.48	191/2	
	I.97		
0	7.68	33	23
0.014			
0.135	7.55	101/2	
0.365	7.29	2 ^{1/2}	5,6
0.706	6.98	5	
10			

37

* Bartholomew et al. , a) другие уровни.

Fe ⁵⁶

Продолжение таблицы 6

6	
in the second	
IV M	

En	1	5 + 80 кэв	thermal *
E yp.	Er	I,	Ir
1,26	6,42	6	0,7
I,36			
1,63	6,04	61/2	9,I
I,73	5,94		8,9
I,99			
2,12	5,54	I	0,2
a)			
2,36	5,33	I	
a)		- 4-	
2,70	4,98	151/5	0,8
a)			2,0
2,92	4,72	₉ 1/2	2,0
a)			
3,18	4,55	4	0,6
a)			15
3,37			0,4
3,43	4,32	6	
a)			
3,78	3,89	$2^{1/2}$	1,3
	3,48	4 ^{1/2}	
	3,20	5	
	2,93	7	
i.	2,67	171/2	е.,
	2,9	9	

*- Bartholomew et al.

.

а) другие уровни.

,

Fe^{54}
 പ്ര
[21]

Интенсивности на 100 захватов для различных энергетических групп нейтронов

En		thermal	(20-40) кэв	(40-75) кав	(20-75) кав
Ef * (d, p)	Er	Ir	I	Ir	Ir
0	9,296	58	37	43	40
0,413	8,886	II	9	25	23
0,933	8,273		36	10	17
1,322	7,884		3	7	5
1,413	7,723	0,1	0	0	0
1,925	7,377				
2,058	7,248	1,6			a. 1
2,151	•	·	•		
2,478		I,9			
2,546		•			
2,585					
3,035	6,266	2,9			

<u>Таблица 7</u>

₽e⁵⁶	

Продолжение таблицы 7

En		thermc.l	1,17 кав	26кэв	Зб кэв	52 кэв	72 кэв	20-75 кэв
E4*	E ⁺ ,	Ir	IIr	Ir	i Ir	Iji	Ir	i I d
0	7,643	2I,5	I8,3	32,I	19,8	8,4	I8,9	20,6
0,014	7,629	2I,5	35,8	21,0	33,2	IO,9	24,7	23,2
0,135	7,507‡		2,5	0,9	Ι,Ο	6,8	13,4	5,0
0,365	7,277	5,3	0,8		3,7	16,7	II,O	6,6
0,706	6,937‡			2,3	8,2	5,5	2,9	3,4
I,008	6,635‡						Ι,Ο	0,3
I,I98	6,445‡		0,9					
I,264	6,379	0,6	I3,I	7,I	10,2	5,9		5,3
I,358	6,285‡						3,2	I,O
I,629	6,018	8,5	I,3	5,0	6,8	6,8	4,5	6,4
I,727	5,920	8,3	2,9			3,6	4,2	I,8
I,994	5,649‡							
2,122	5,521‡							
2,210	5,433‡							
2,225	5,418‡							
2,460	5,183‡							
2,509	5,134‡							
2,556	5,087‡							
2,576	5,067‡							
2,600	5,043							
2,700	4,950‡	0,8	2,I	9,4				3,9
2,840	4,8I O	I,9	0,2	0,0	3,0	II,2	I,5	3,5
2,920	4,723			7,7				4,2
2,963	4,680	0,4						
3,184	4,462	0,5	2,I					
3,243	4,405	I,4	0,7					
3,380	4,274‡	0,4				•		
3,426	4,217	3,3	0,2					
3,620	4,014	0,4						
3,788	3,855	Ι,2	0,6					
3,851	3,792	0,3						
3,865	3;778	0,3						
3,978	3,665	0,2						
4,139	3,504	0,3						
4,160	3,489	0,6						
4,203	3,440	2,2						
4,227	3,416	2,5						
* Вастью сот са. (1967); энергия возбуждения уровня. полученного от (α, ρ) -реакции: + Грошев и др. (1964); $\pm -$ ожидаемые β -лучи от (α, ρ) -реакции.								

40

.

	[22]	Табляца 8	
Fe ⁵⁶		Fe ⁵⁴	
$E_{\pi} = 74$ Kab		Ел = 52 кэв	
Er	i	Eď	
D CAT		0.000	
7,641		9,290	
6,44		8,886	
6,02		8,366	
5,13		7,883	
4,813		7,238	
		6,826	
-		6,356	

1

ЛИТЕРАТУРА

1. G.A.Bartholomew, L.A.Higgs - AECL - 669 (1958).

Compilation of thermal neutron capture gamma rays.

2. Л.В.Грошев, А.М.Демидов, В.Н.Луценко, В.И.Пелехов. Атлас р - лучей радиационного захвата тепловых нейтронов. Атомиздат, Москва, 1958. Nuclear Data , A3, 367 (1967). З. Л.В.Грошев и др.

4. Л.В.Грошев, А.М.Демидов, В.Н.Луценко, Г.А.Котельников. Спектры ү – лучей из реакции ге⁵⁶(г., г.) ге⁵⁷ ."Изв. Ак.Наук",128, № 7, 1234 (1964).

5. J.Veroier. Circular polarization of rays following the capture of polarized neutrons.

Nucl. Phys., v. 26, No. 1, 10 (1961).

6. Д.Л.Бродер, А.Ф.Гамалий, Б.Ф.Земцев, Б.В.Нестеров, Л.П.Хамьянов. Гамма-излучение при захвате тепловых нейтронов на изотопах хрома и железа. Препринт ФЭИ-205 (1970).

7. J. Urbanec, J.Kajfosz, J. Kopecky. Радиационный захват нейтрона ядрами Sc, Fe, Cu, Mo, Cd, La. Czechoslov. J. Phys. 10B, 275 (1960).

8. J.Honzétko, E.A.Eissa, K.Konecký. Thermal neutron capture gamma-ray transitions in low lying states of Fe⁵⁷. Czechoslov. J.Phys., 19B, 248 (1968).

9. E.A.Eissa, J.Honzatko. Stuoly of Fe⁵⁷ low-energy states. Z. Phys., 243, 114 (1971).

10. N.F.Fiebiger, W.R.Kane, R.E.Segel. Thermal neutron capture gamma-rays in irou. Phys. Rev., v. 125, No. 6, 2031 (1962).

11. R.C.Greenwood, J.H.Reed - IITRI-1193-53 V1 (1965).

12. S.E.Arnell, R.Hardell, A.Hasselgren, L.Jonsson, O.Skeppstedt. Thermal neutron capture gammas measured with Ge(li) spectrometer and internal reactor targets.

Nucl. Inst. Methods, 54, 165 (1967).

13. Н.Г. Лоскутова, Э.Л.Рудак, Е.И.Фирсов. Спектр *г* – лучей от реглики Fe⁵⁴ (*n*, *r*) Fe⁵⁵. "Яд. физ., том 2, вып. I, 84I (1965).

14. H.Ikegami, S.Manaro, W.R.Kane . Coincidence studies of the thermal-neutron capture.

Bull. Am. Phys. Soc., 8, No.4, 335, K12 (1963).

15.R.Hardell, S.E.Arnell and P.Blichert-Toft. Thermal neutron

capture gammas of Fe⁵⁵. Arkiv Fysik 30, 500 (1965).

15. E.D.Early, C.A.Bartholomew-AECL-1610, p. 40 (1966). Fe⁵⁴ (~, ;)Fe⁵⁵.

17. А.В.Мурзин, Ф.В.Белых, В.И.Голышкин, А.Ф.Огородник. Спектры
 - лучей из реакции Fe⁵⁷(*n*, *r*)Fe⁵⁸. Яд. физ., том 6, вып. 3, (1967).
 18. R.C.Block. *r* - ray spectra from neutron captured in Fe⁵⁶
 of 1140 eV resonance.

Bull. Am. Phys. Soc., 10, No.1, 12, AD8 (1965).

19. J.A.Moore, H.Palevsky, R.E.Chrien. Neutron capture in iron. Phys. Rev., 132, 801 (1963).

20. J.R.Bird. KeV-neutron capture in iron. Nucl. Phys. A120, No.1, 113 (1968).

21. M.J.Kenny. Kev resonance neutron capture in iron. Australian Journal of Physics V.24, No. 6, December, p. 805 (1971).

22. J.A.Biggerstaft, J.R.Bird, J.H.Gibbons, W.M.Godd. Resonant neutron spectra in Fe⁵⁴, Fe⁵⁶. Bull. Am. Phys. Soc., 8,333 (1963) ONL.

23. B.B.Kinsey and G.A.Bartholomew. Neutron capture 3' - rays from titanium, chromium, iron, nickel and zine. Phys. Rev. 89, 375 (1953).

24. Л.В.Трошев и др. Исследование 💡 – лучей, испускаемых ядрами

титана, железа и кремния при захвате тепловых нейтронов . "Атомная энергия", 2, 40, 1956.

USYYEHUE PEAKLINN Zn 68(n, r) Zn 69

А.Г.Довбенко, Г.Г.Заикин, А.В.Игнатюк, И.А.Корж, М.В.Шасезник, Н.Т.Скляр, В.А.Толстиков

Изучение реакций радиационного захвата нейтронов представляет интерес как с точки зрения технологии реакторов, так и с точки зрения проверки существующих теоретических представлений о процессе радиационного захвата.

Сечение захвата нейтронов для цинка, который является одним из консирукционных материалов, представляет несомненный интерес, тем более, что до настоящего времени в литературе нет данных по функции возбуждения этой реакции.

Сечения радиационного захвата важны для проверки статистической теории ядерных реакций, которая используется для расчета недоступных измерению сечений захвата нейтронов. Реакция захвата нейтронов ядром Zn^{68} интересна еще с той точки зрения, что в результате этой реакции формируется изомерная пара, а отношение вероятностей формирования изомерной пары может дать информацию о зависимости плотности уровней ядра от спина.

Метод

Для получения сечений захвата нейтронов ядром 2*n*⁶⁸ и отношений вероятностей формирования изомерной пары использовался активационный метод [I].

В результате захвата нейтрона ядром Z_n^{68} образуется основное или метастабильное состояние радиоактивного ядра Z_n^{69} , схема распада которого приведена на рис. I [2] . β - активность с периодом полураспада $T_{deq} = 58,5$ мин дает информацию об эктах захвата нейтронов, которые приводят к образованию основного состояния Z_n^{69} . Акт захвата нейтрона ядром Z_n^{68} , который приводит к метастабильному состоянию Z_n^{69} , можно регистрировать по γ -излучению ($E_{\gamma} = 439$ кзв), которое соответствует переходу от изомерного состояния Z_n^{69} сильно отличаются ($T_{deq} = 58,5$ мин, $T_{dem} = 13,9$ час), то имеется возможность регистрировать акты захвата нейтрона, приводящие к метастабильному состоянию и с помощью измерения β -активности Z_n^{69} . $\int S - aктивность Zn^{69}$ в зависимости от времени можно выразить в форме

$$A(t) = \Delta e^{-t} + \delta e^{-t}, \qquad (1)$$

где hg и hm - постоянные распада основного и метастабильного состояний $Z_{n,69}$, a и b - экстраполированные к началу измерения активности с периодами полураспадов $T_{f/2}q$ и $T_{f/2}m$ соответственно.

риодами подураспадов Туга и Тут соответственно. Величини а и в связаны с сечениями образования основного и изомерного состояний Zn⁶⁹ Gg и бт, постоянными распада Ag и Am, временами облучения (to) образца Zn⁶⁸, временами высвечивания (tb) и измерения (tu) активности, потоком нейтронов на образец Ф и числом ядер Zn⁶⁸ в образце N следущим образом.

$$\mathcal{Q} = \left[\frac{\delta g + \delta m}{hg} - \frac{\delta m}{hg - hm}\right] \phi \mathcal{N}(1 - e^{-hgto}) e^{-hgtb}(1 - e^{-hgtu}), \qquad (2)$$
$$\mathcal{B} = \frac{hg \, \delta m}{hm(hg - hm)} \phi \mathcal{N}(1 - e^{-hmtg}) e^{-hmtb}(1 - e^{-hmty}). \qquad (3)$$

Из этих двух уравнений отношение вероятностей формирования изомерной пары будет иметь вид:

$$\frac{\delta q}{\delta m} = \frac{\lambda q}{\lambda q - \lambda m} \cdot \left(\frac{a \cdot t m \cdot \lambda q}{\delta \cdot t q \cdot \lambda m} + t \right) - t, \qquad (4)$$

ГДС fg и fm - это временные факторы вида $(1-e^{-\lambda t_0})e^{-\lambda t_0}(1-e^{-\lambda t_0})$

Таким образом, проследив β — активность 2π ⁶⁹ во времени, и выделив активности, соответствующие kg и km, мы получили отношение вероятностей формирования изомерной пары.

Практически поступали следующим образом: прослеживали β – активность образца цинка в течение ~ 50 ч измерения, где вкладом активности с периодом полураспада π_{22} можно пренебречь, обрабатывали по методу наименьших квадратов. В результате получали значения δ и λ_m , а также их ошибки. Из суммарной активности вычитали активность, соответствующув λ_m , и разностную активность опять же обрабатывали по методу наименьших квадратов (т.е. проводили прямую по этим данным в полулогарифмическом масштабе, используя указанный метод). Результаты такой обработки для одной E =600 кэв представлены на рис. 2.

Полученные таким образом а , і у и в, іта также их ошибки использовались для определения отношения вероятностей формирования изомерной пары по формуле (4) и ошибки этого отношения.

Но так как в этом методе идентификация активности идет только по периодам полураспада, то появляется трудность, связанная с вкладом реакции $Zn^{64}(n,\rho) Lu^{64}$. Период полураспада Lu^{64} разен I3 ч. (2), т.е. очень близок к периоду полураспада изомерного состояния $Zn^{69}(T_{2n}=13,9 +)$, и разделить эти две активности не представляется возможным. Так как содержание Zn^{64} в используемых образцах цинка было 5,4% и сечение реакции $Zn^{64}(n,\rho) Lu^{64}$ [3] резко возрастает с увеличением энергии нейтронов, вклад этой реакции не был нами замечен для энергий нейтронов $E_n < 2$ Мэв. При энергиях нейтронов $E_n > 2$ Мэв в 3° -спектре активности цинка появлялась β – лилия с энергией E_{β} = 0,51 Мэв, т.е. наблюдался вклад реакции $Zn^{64}(n,\rho) Lu^{64}$, и, следовательно, отношение вероятностей формирования изомерной пары, полученное с помощью измерения β – активности цинка, искажалось вкладом этой реакции.

Поэтому измерение изомерного отношения при Ел>2 Мэв оыло проведено следующим образом. Был определен стносительный ход сечения образования метастабильного состояния Zn^{69} при помоки измерзния J' – активности (Е gr = 439 кзв) образцов в зависимости от энергии нейтронов. Тогда отношение этих активностей к потокам нейтронов (потоки сравнивались с помощью камеры деления U^{235}) и весу образцов дает энергетический ход относительного сечения $\tilde{O}m$. Эти результаты могут исказиться самопоглощением J' – лучей в образце, так как образцы, используемые при разных энергиях нейтронов, отличались по толщине (256-347 мг/см² ZnO). Но оценка поглощения J' – лучей в образце показала, что для двух экстремальных толщин образцов отношения измеренных активностей к истинным совпадают с точностью < 1%. То есть относительный ход сечения $\tilde{O}m$ с указанной точностью не искажается самопоглощением J' – лучей в образце. Полученное сечение образования метастабильного состояния Zn^{69} нормируется с номощью не искаженного вкладом реакции $Zn^{64}(n, \rho), Cu^{64}$ изомерного отношения (Еn < 2 Мэв) и сечения образования основного состояния Zn^{69} .

Сечение образования основного состояния Zn⁶⁹ в результате реакции Zn⁶⁸(n, j^{*}) получали при помощи сравнения β - активностей с периодом полураспада T/2 g , наведенных в образце цинка быстрыми и тепловыми нейтронами. Используя формулу (2), это отношение можно записать

$$\frac{\underline{a}^{s}}{\underline{a}^{r}} = \frac{\underline{6}_{q}^{\delta} \left[1 - \frac{6m_{0}^{\delta} \phi_{g}^{\delta} \left(\frac{\lambda_{m}}{\lambda_{g} - \lambda_{m}} \right) \right] \Phi_{\delta} f_{g}^{\delta}}{\underline{6}_{g}^{\delta} \left[1 - \frac{6m_{0}^{r} \phi_{g}^{r} \left(-\frac{\lambda_{m}}{\lambda_{g} - \lambda_{m}} \right) \right] \Phi_{r} f_{g}^{r}} 2$$
(5)

где индексы δ и τ соответствуют быстрым и тепловым нейтронам. Из этого уравнения видно, что для определения сечения образования основного состояния Z_{n}^{69} в результате реакции $Z_{n}^{68}(n, j)$ необходимо знать отношение активностей a^{δ/a^r} , изомерное отношение для данной энергии нейтронов и для тепловых нейтронов и сечения деления \mathcal{U}^{235} быстрыми и тепло-

выми нейтронами. Из этих величин экспериментально определялись отношение активностей a^{d}/a^{τ} и изомерное отношение для быстрых и тепловых нейтронов. Для энергий нейтронов $E_n > 2$ Мэв использовалось изомерное отношение, не исправленное на вклад реакции $2n^{64}(n, \rho) Ca^{64}$. Но из-за структуры формулы (5) и данных постоянных распада этого первого приближения оказывалось вполне достаточно (вносится ошибка 1% в сечение образования основного состояния C_g).

Имея в распоряженым сечения образования основного состояния Zn^{69} и не искаженные вкладом других реакций отношения вероятностей формиродания изомерной пары до En < 2 Мэв, мы в этом энергетическом интервале легко получаем сечения образования метастабильного состояния Zn^{69} в результате исследуемой реакции $Zn^{68}(n, p)$. Среднее значение отношений сечений δm к p - активностям цинка до En < 2 Мэв, отнесенным к потокам нейтронов и весам образцов, будет нормировочным множителем для определенного ранее относительного сечения δm к δg дадут отношения вероятностей формирования изомерной пары для En > 2 Мэв. Таким образом, мы можем получить сечения захвата нейтронов ядром Zn^{68} , которые равны сумме сечений δq и δm , и изомерное отношение $\frac{6m}{6m+\delta q}$.

Эксперимент

Источниками быстрых нейтронов служили реакции Li" (р, п) и Т(р, н), осуществляемые на электростатическом генераторе. Реакция Li⁷(p, n) использовалась как источник нейтронов с энергией в диапазоне 200-600 кэв. Литиевые мишени были в виде L: F. слоя, нанесенного методом испарения в вакууме на медную подложку толщиной 0,05 см. Толщина слоя L:F, определенная методом взвешивания, была равна 0,3мг/см². Толщины литиевых мищеней проверялись также с помощью измерения выхода нейтронов под 0^{0} к пучку протонов у порога реакции $Li'(\rho, n)$. Так как не было предпринято специальных мер для уменьшения углеродных загрязнений поверхности мишени и связанного с этим уходом энергии нейтронов и увеличения разброса их энергий, периодически проверялся порог реакции Li' (р, r). Сравнение выхода нейтронов из реакции L: ⁷ (р, n) под 0° к пучку протонов (монитором служил интегратор тока) с дифференциальным сечением этой реакции в направлении вперед [4] подтвердило тот факт, что углеродные з прязнения мищени были незначительными при продолжительности работы ОКОЛО ЛВУХ СУТОК.

Реакция Т (ρ , n) служила источником нейтронов с энергией 600 – 2500 кэв. Тритиевые мишени были твердыми li – T- мишенями, подложки были медными и вольфрамовыми толщиной 0,05 и 0,03 см соответственно. Толщины слоев li определялись методом взвешивания и были равны 0,58 – 0,96 мг/см².

Применялось водяное охлаждение мишеней (слой воды 0,05 см). Использовался пучок протонов до 20 ика. Используемые энергии нейтронов и их разброс, который определялся толщинами мишеней и геометрией облучения, приведены в таблице І.

Все облучения быстрыми нейтронами проводились под ОО к пучку протонов. Максимальный угол, под которым видны из мишени облучаемые образ-цы и слой \mathcal{U}^{235} камеры деления, был равен 20°. Диаметр слоя \mathcal{U}^{235} и образцов цинка равен 1,5 см. Образцы были в виде дисков толщиной 256 -347 мг/см² ZnO. Породок ZnO был заключен в тонкостенные контейнеры из плексигласа. Изотопический состав Zn: $Zn^{64}(5,4\%), Zn^{66}(8,9\%), Zn^{67}(3,0\%), Zn^{68}(81,5\%), Zn^{70}(1,2\%).$

Тепловые нейтроны в данном эксперименте получались посредством замедления быстрых в блоке плексигласа толщиной 17 см. Степень термализации нейтронов проверялась с помощью измерения кадмиевого отношения. По U 235 это отношение было~42 (слой Cd был равен 0,05 см). Для определения изомерного отношения на тепловых нейтронах (0,073) использовались нейтроны тепловой колонны реактора ВВР-М АН УССР.

Активности, наведенные в образцах цинка, измерялись с помощью торцовых β - счетчиков MCT-I7 и с помощью χ - спектрометра (кристалл NaJ, ФЭУ-33, анализатор АИ-256).

Сравнение потоков тепловых и быстрых нейтронов проводилось при помощи плоской камеры деления со слоем U²³⁵.

Результаты

В таблице I и на рис. З представлены результаты исследования реакции Zn 68(n, f). Приведены значения сечений формирования основного и изомерного состояний Zn⁶⁹ (бд и бт), сечение захвата нейтронов (бя + бт), а также изомерное отношение <u>бт</u>. Используемые значения опорных сечений, необходимые для нормировки

измеренных сечений:

сечение реакции $Z \sim 68$ (*n*, *y*) $Z \sim 697$ для тепцовых нейтронов (I,0<u>+</u>0,I) барн [5], сечение деления \mathcal{L}^{235} тепловыми нейтронами 577,I барн 5, сечения деления \mathcal{L}^{235} быстрыми нейтронами брались из [6] .

Ошибки, приведенные в таблице I и на рис. 3, являются среднеквадратичными и определяются следующими компонентами для сечения образования основного состояния Zr 69:

I. Неопределенностью активности (a^{δ}) с периодом $T_{1/2}g$, наведенной быстрыми нейтронами - (2-4)%.

2. Неопределенностью периода полураспада Ти29 - 5%.

1.14

3. Неопределенностью активности (a^r) с периодом $T_{q/2}q$, наведенной тепловыми нейтронами - (2-3)%.

4. Вкладом резонансных нейтронов в активность образца, наведенную тепловыми нейтронами, что относили в ошибку 2%.

5. Неопределенностью изотопического состава слоя \mathcal{U}^{235} камеры деления - (0-2,5)%.

6. Неопределенностью отношения эффективностей регистрации активностей, наведенных в образце быстрыми и тепловыми нейтронами ~1%. 7. Неопределенностью сечения деления *U*²³⁵ быстрыми нейтронами

7. Неопределенностью сечения деления \mathcal{U}^{233} быстрыми нейтронами ~5 %.

8. Неопределенностью сечения образования основного состояния Z_n^{69} при захвате цинком-68 тепловых нейтронов - 10%.

Ощибки отношений вероятностей формирования изомерной пары $\frac{G_m}{G_g}$ и изомерного отношения $\frac{G_m}{G_m + G_g}$ определяются следующими компонентами для быстрых нейтронов с $E_n < 2$ Мэв:

I. Ощибкой значения активности (a) с периодом полураспада T-/29-(2-4)2.

2. Ошибкой значения периода полураспада Тид ~ 5%.

3. Ошибкой значения активности (b) с периодом полураспада T-/2m - (5-IO)%.

4. Опибкой в значении периода полураспада Турт -(5-10)%.

Изомерное отношение, измеренное для E_n<2 Мэв,не подвержено ошибкам, связанным с опорными сечениями. Для E_n>2 Мэв ошибка изомерного отношения складывается квадратично из ошибок в значениях бу и бт. Ошибки сечения образования метастабильного состояния Zn⁶⁹ для

Ошибки сечения образования метастабильного состояния $Zn^{0,7}$ для $E_n < 2$ Мэв складываются из ошибок в значениях б*g* и б*m/бg*. Для $E_n > 2$ Мэв ошибка сечения образования изомерного состояния складывается из ошибок ранее определенного нормировочного множителя (~10%) и *у* - активности образцов, отнесенной к потоку нейтронов и весу образцов (6-8%).

Приведенные ошибки сечения радиационного захвата складываются квадратично из ошибок сечений образования основного и изомерного состояний Zn69

Говорить о согласии с данными других авторов не приходится, так как в исследуемой области знергий нет данных по изомерному отношению и сечению радиационного захвата нейтронов для Zn⁶⁸.

Изомерное отношение, определенное нами для тепловых нейтронов (0,073 ± 0,005), согласуется в пределах ошибок с данными других авторов 0,08 [7], 0,09 ± 0,02 [8], 0,07 [9], 0,075 [10], 0,09 ± 0,01 [11]. Частично экспериментельные результаты этой работы изложены в [12].

Теория

Расчеты сечения радиационного захвата были проведены на основе соотношений статистической теории ядерных реакций [13] :

$$G_{ny} = \frac{\mathcal{X} \mathcal{X}^{2}}{\mathcal{Z}(\mathcal{Z} I + 1)} \sum_{ij} (2J + 1) T_{ij} (E_{n}) \qquad \frac{\mathcal{E}(E_{n}) S^{\mathcal{X}'}}{1 + \frac{D_{ngdn}(B_{n})}{\mathcal{Z} I \prod_{ngdn}(B_{n})} \cdot 2 \cdot \frac{\mathcal{Z} I + 1}{2 \cdot 1 \prod_{n \in \mathcal{I}} (E_{n}) (C_{n})}}$$

Здесь Ел- энергия падающего нейтрона и 🕺 его диина Болны;

 E'_{n} - энергия нейтронов для конкурируычих с захватом каналов упругого и неупругого рассеяния; I - спин ядра-мишени; J, \mathcal{X} - спин и четность составного ядра; e, j - орбитальный и полный момент вадающего я e', J' - вылетающего нейтрона; $T_{ej}^{\sigma}(E_n)$ - соотнетствующие козффициенты

 $e_{,J'}$ – вылетающего нейтрона; $T_{e_{J}}^{\sigma}(E_{n})$ – соотнетствующие козффициенти проницаемости; $S^{\sigma T}$ – поправка на флуктуацию нейтронных ширип. Козффициенты

$$\overline{\xi} (E_n) = \frac{\int_{\sigma}^{D_n} \mathcal{E}_{\sigma}^* f(\xi_{\sigma}) \mathcal{P}(B_n - \varepsilon_{\sigma}, U) d\varepsilon_{\sigma}}{\int_{\sigma}^{D_n + E_n} \mathcal{E}_{\sigma}^* \mathcal{I}(\xi_{\sigma}) \mathcal{P}(B_n + E_n - \varepsilon_{\sigma}, O) d\varepsilon_{\sigma}}, \quad (7)$$

$$\varepsilon (E_n) = \frac{\int_{\varepsilon_n}^{\varepsilon_n + \varepsilon_s} \frac{\varepsilon_s}{\varepsilon_s} f(\varepsilon_s) \rho(\varepsilon_n - \varepsilon_s, 0) d\varepsilon_s}{\int_{\sigma}^{\varepsilon_n + \varepsilon_n} \frac{\varepsilon_s}{\varepsilon_s} f(\varepsilon_s) \rho(\varepsilon_n - \varepsilon_s, 0) d\varepsilon_s}$$

определяют энергетическую зависямость соотьетственно полной радиационной ширины Гу (Ел.) и ширины радиационного захвата нейтрона Г_бс (Ел.). Фактор $\mathcal{F}(\mathcal{E}_{1})$ характеризует дополнительную к \mathcal{E}_{δ}^{s} . зависимость радиационных силовых функций от энергии \mathcal{F} – квантов. Абсолютная величина этих ширин нормирована на среднее значение радиационной ширины $-\Gamma_{\delta}(\mathcal{E}_{n})$. наблюдаемой в резонанской области, а плотность возбужденных состояний составного ядра $\mathcal{P}(\mathcal{E},\mathcal{I})$ нормирована на плотность нейтронных резонансов $\mathcal{P}_{Hadda} = D_{Hadda}$, наблюдаемых при захвате s – нейтронов. Более подробный вывод соотношения (6) и входящих в него величин приведен в реботе [I4].

Результаты расчетов сечения радиационного захвата нейтронов для Zn68 показаны на рис.3. В нижней части рисунка приведена схема уровней ядра-мишени [2], которые определяют пороги соответствующих каналов неупругого рассеяния, конкурирующих с радиационным захватом. Козффициенты проницаемости Те были вычислены с помощью опти-

Коэффициенты проницаемости Теј были вычислены с помощью оптической модели для потенциала вида

$$V(\mathbf{r}) = - \frac{V_0(1+i\xi)}{1+exp(\frac{\mathbf{r}-\mathbf{R}_0}{b})} - \frac{xV_0}{\mathbf{r}b} - \frac{exp \cdot \frac{\mathbf{r}-\mathbf{R}_0}{b}}{1+exp(\frac{\mathbf{r}-\mathbf{R}_0}{b})} - \overline{\mathbf{0}} \cdot \mathbf{e}^{-\mathbf{r}}$$
(8)

при следующем наборе параметров: $V_0 = 45 \text{ Мэв}, \quad j = 0,1; \quad x = 0,35 \varphi^2;$ $R_0 = 1,25 \mathbb{A}^{1/\frac{3}{9}}; \quad \dot{o} = 0,5\varphi$ [15]. Абсолютное значение сечения радиационного захвата в области энергий Е $\kappa^{-0},01 + 0,5$ Мэв определяется в основном величиной отношения $D_{radon}/f_r(B_n)$. Экспериментальное эначение $\Gamma_{J}(B_n)$ равно 0,175 $\pm 0,030$ мв [16], тогда как в определении D_{radon} имеют место значительные расхождения результатов различных авторов (8,6 \pm 1,2).10³ эв [17]; 10⁴ эв [18] и 2.10⁴ эв [19]. Проведенные расчеты показали, что предпочтение следует отдать более низкому значению D_{radon} , так как иначе мы придем в противоречие с величиной $\Gamma_{J'}(B_n)$. Представленные на рис. 3 результаты расчетов соответствуют выбору D_{radon} =8,6.10³ эв и $\Gamma_{J'}(B_n) = 0,2$ мв.

Если парашетры оптической модели и отношение Dнабл. // (B_n) подобраны по низкознергетической части сечения радиационного захвата, то для известной схемы уровней конкурирующих нейтронных каналов поведение сечения в области более высоких энергий будет определяться энергетической зависимостью плотности возбужденных состояний составного ядра и радиационной силовой функцией. Для описания последней обычно используют или оценку Вайскопфа $f(\mathcal{E}_{v})=1$ [20], или экстраполяцию кривой гигантского резонанса $f(\mathcal{E}_{v})=\mathcal{E}_{0}\Gamma^{2}/L(\mathcal{E}_{v}^{2}-\mathcal{E}_{v}^{2})^{2}+\mathcal{E}_{1}^{2}\Gamma_{v}^{2}$, где $\mathcal{E}_{v} \approx 80/A^{1/3}$ Мзв и $\Gamma_{1} \approx 5$ Мзз — энергия и ширина гигантского резонанса [21]. Влияние радиационной силовой функции на поведение сечения захвата можно видеть из результатов расчета, представленных на рис. 3.

Для описания плотности состояний в настоящее время широко используются соотношения из модели Ферми-газа:

$$\int_{0}^{2} \frac{23 + 1}{24 \sqrt{2} a^{\frac{1}{4}} (u - \delta)^{\frac{5}{4}} 6^{\frac{5}{4}}}{6} \exp\left\{2\sqrt{a(u - \delta)} - \frac{(3 + \frac{1}{2})^{\frac{2}{4}}}{26^{\frac{2}{4}}}\right\},$$

$$\int_{0}^{2} \frac{1}{6} \frac{6}{\pi} \frac{1}{\pi} \sqrt{a(u - \delta)} \cdot \frac{1}{26^{\frac{2}{4}}}$$
(9)

Обычно величину поправки на спаривание определяют так:

 $d = \begin{cases} \Delta_{\mu} & \mu n \mu \text{ четно-нечетных ядер;} \\ \Delta_{\mu} & \mu n \mu & \Delta_{\mu} & \mu n \mu \text{ четных ядер;} \\ \Delta_{\chi} + \Delta_{\mu} & \mu n \mu \text{ четно-четных ядер.} \end{cases}$ (10)

Где $\Delta_{\mathcal{X}}$ и $\Delta_{\mathcal{N}}$ четно-нечетные различия масс ядер [22]. Связанный со спиновой зависимостью паралетр $\overline{m^2}$ относительно слабо влияет на величину плотности состояний, и его определяют на основе квазиклассической оценки моментов инерции ядер. Параметр Δ может быть затем подобран из экспериментальных данных по плотности нейтронных резонансов:

Praba = D Haba (Br) [17÷19]

5I

Результаты расчета сечения радиационного захвата для такого набора параметров показаны на рис. 3. Можно видеть, что такое описание дает завышенную величину сечения захвата в области энергий Е.>I,5 Мэв, особенно для доренцовой зависимости радиационной силовой функции.

В работе [23] было показано, что еналогичные расхождения экспериментальных данных и результатов энергетического описания сечения радиационного захвата в рамках статистической модели имеют место для большой совокупности ядер. Возможны две причины такого расхождения:

а) в сечение радиационного захвата дают вклад процессы, не идущие через стадию образования составного ядра,и, следовательно, исходное соотношение (6) не определяет наблюдаемое сечение;

б) представления о механизме реакции и соотношение (6) верны, а расхождения обусловлены некорректностью энергетической зависимости плотности состояний или радиационной силовой функции. Однако. наличие в экспериментальных данных "сброса" сечения в области порога первого канала неупругого рассеяния (E. = I,08 Мэв) является характерным признаком статистической природы конкуренции каналов распада. Эта особенность достаточно хорошо воспроизводится в расчетах, поэтому следует ожидать, что недостатки расчетов обусловлены второй из указанных выше причин. На это же косвенно указывает то обстоятельство, что мы имеем превышение теоретического результата над экспериментальным, и следовательно, привлечение других механизмов реакции будет только увеличивать наблюдаемое сечение.

В работах [24,25] для ряда легких ядер было показано, что соотношения модели ферми-газа (9) при выборе поправки на спаривание в виде (10) не описывают наблюдаемую энергетическую зависимость плотности состояний.

Чтобы получить экспериментальную зависимость, необходимо изменить величину поправки о, которая была найдена в работе [24] в виде ;

 $d = -\frac{70}{A} + \begin{cases} o$ для нечетно-нечетных ядер; $\Delta_z \, \omega \, \omega \, \omega_A \, д$ ля нечетных ядер; $\Delta_z + \Delta_N \, д$ ля четно-четных ядер. В работе [25] для области масс А=55+60 нашли

 $\delta = \begin{cases} -0.5 \text{ для нечетных ядер;} \\ + 1.5 \text{ для четно-четных ядер.} \end{cases}$

В соответствии с таким выбором в должна быть уменьшена величина параметра 2, чтобы по-прежнему иметь согласие с наблюдаемой плотностью нейтронных резонансов. Если распространить такое описание на интересующую нас плотность уровней ядра, то для модели ферми-газа мы получим значения параметров, приведенные в таблице 2. Для вычисления спиловой зевисимости: был выбран параметр $\overline{m^2} = 0,247 A^{2/3}$. Сечения радиационного захвата, вычисленные для этих параметров, показаны на рис.36 и 3, с. Величина сечения в области высоких энергий в этом случае понижается, и можно получить достаточно хорошее описание экспериментального

хода сечения уже для лоренцовой зависимости радиационной силовой функции. Рассмотрим теперь вопрос о вычислении изомерного отношения, наблюдаемого при радиационном захвате. В работе [26] было получено описание экспериментальной величины изомерного отношения для тепловых нейтронов на основе простого вычисления заселенности уровней с различным угловым моментом после испускания определенного числа у - квантов. Такой метод расчата содержит целый ряд предположений о способах у - переходов, которые в значительной степени определяют полученный результат, но справедливость которых не может быть проверена независимым образом. Более строгий метод статистического расчета изомерных отношений был разработан в работе [27]. Он основан на применении кинетического уравнения для описания вероятности каскадных у - переходов, при этом вместе с изомерным отношением вычисляется полный спектр у- лучей, согласие которого с экспериментальным служит критерие: справедливости используемых представлений. Рассчитанная с помощью этого метода величина изомерного отношения при захвате теплового нейтрона изменяется в пределах от 5.10-4 до 4.10-3 в зависимости от выбора параметров плотности состояний и радиационной силовой функции. Эта величина значительно ниже экспериментальной 2----0,073+0,005. К сожалению, для захвата теплового нейтрона ядром Zr 68 отсутствует экспериментальный спектр У - лучей, поэтому невозможна непосредственная проверка формы рассчитанного спектра. Можно, однако, провести сопоставление экспериментального и теоретического спектров для соседнего ядра Zn⁶⁷ + "n' и для спектра у - лучей захвата нейтрона естественной смесью изотопов Zn [28] . Наблюдаемые в этих случаях спектры имеют вид перекрывающихся групп у - линий, распределение интенсивности которых значительно отличается от испарительной формы спектров, получаемых при статистическом описании каскада. Причина такого отличия, по-видимому, достаточно проста. Так как среднее число / - квантов на захват теплового нейтрона в легких ядрах невелико Пr = 2+2,5, то уже для второго каскада число конечных состояний мало, и мы не имеем необходимого для статистического описания усреднения вероятностей переходов. Поэтому спектры у - квантов и изомерные отношения для таких ядер определяются не плотностью состояний, а матричными элементами конкретных переходов и, следовательно, не могут быть описаны в рамках простых соотношений статистической модели. Естественно, что это заключение относится не только к захвату тепловых нейтронов, но и к захвату быстрых нейтронов, так как величина Пу в этих случаях существенно не отличается.

ЛИТЕР АТУРА

I. Заикин Г.Г., Корж И.А., Скляр Н.Т., Тоцкий И.А. "Атомная энергия", 23, 67 (1967).

2. Джелепов Б.С., Пекер Л.К. Схемы распада радиоактивных ядер. М.Л. 1966.

3. K. Nakal et al., J. Phys. Soc. Japan. <u>17</u>, 1215 (1962).

4. "Физика быстрых нейтронов" под ред.Дж.Мариона и Дж.Росулера, т.І, стр. 80, М., 1963.

5. BNL-325, Sec. Ed., Suppl. N2, Vol. 11, 111 (1866).

6. W. Davey. Nucl. Sci. and Eng. <u>26</u>, 149 (1968).

7. D.J. Hughes. W.D.B. Spalz and N.Goldstein, Phys. Rev. <u>75</u>, 1781 (1949).

8. D.J. Hughes, R.C. Garth and J.S. Levin. Phys. Rev. <u>91</u>, 1423 (1053).

9. H.K. Vonash et al. Z. Physix, <u>210</u>, 13 (1968).

10. S.K. Inanual, P.S.Gill. Nucl. Phys., 36, 548 (1962).

II. B. Keisch. Phys. Rev. 129, 769 (1963).

12. Заикин Г.Г., Корж И.А., Пасечник М.В., Скляр Н.Т., Толстиков В.А. Тезисы докладов 22 совещания по ядерной спектроскопии и структуре атомного ядра. Киев, 1972, стр. 23.

13. A.M.Lane, J.E.Lynn. Proc. Phys. Soc. A70, 557 (1957).

P.A. Moldauer. Rev. Mod. Phys. <u>36</u>, 1079 (1964).

14. Довбенко А.Г., Игнатюк А.В., Толстиков В.А. Препринт ФЭИ-293 (1971).

15. Марчук Г.И., Колесов В.Е., Дозбенко А.Г. АЭ,<u>17</u>, 304 (1964).

16. Захаров С.М., Ставинский В.С., Шубин Ю.Н. "Ядерные константы". М., ЦНИМатоминформ, 1971, вып. 7 (прилож.2).

17. Иалышев А.В. Плотность уровней и структура атомных ядер. М., Атомиздат, 1969.

18. U.Faochini, ESaetta-Mauchella. Energ. Nucl. 15, 64, 1968.

19. *Н. Вава, S. Baba*. Препринт *JAERI* - II 83(1969).

20.Блатт Д., Вайскопф В. Теоретическая ядерная физика. И-Л.М., 1954.

21. P. axel. Phys. Rev. <u>126</u>, 671, (1962).

- 22. A.G.Gilbert, A.G.W. Cameron, Can. J. Phys. <u>43</u>, 1446 (1965).
- 23. M.P.Fricke et al. Nucl. Data for Reactors, IAEA, Vienna, 1970, 2.2, p. 281.

24. E.Gadioli, L. Zetta. Phys. Rev. <u>167</u>, 1016, (1968).

25. J.R.Huizenga et al. Phys. Rev. <u>182</u>, 1149 (1969).

A.A. Katsanov et al. Phys. Rev. C1, 504 (1970).

- Н.К. Vonach, R. Vanden Bosch, J.R. Huizenga, Nucl. Phys. <u>69</u>, 70 (1964).
 27. Довбенко А.Г., Игнаток А.В., Толстиков В.А. "Ядерные констан-тн". М., ЦНИИатомяндорм. 1971, вып. 7, стр. 196.
 28. G.A. Bartholomew et al. Nucl. Data. <u>A3</u>, 567 (1967).
 29. R.Booth, W.P. Ball. M.H. Mac-Gregoz. Phys. Rev. <u>112</u>, 226 (1058).

Результаты измерений сечений реакций $Zn^{68}(n, r) Zn^{69g,m}$ и и изомерного отношения в реакции радиационного захвата быстрых нейтронов изотопом Zn^{68}

	-		<u>Таблица I</u>		
En ± AEn,	бд ±∆бд,	бт ± 2 бт	(бд +бт) ±	<u> </u>	
xəb	тв	"жв	▲(бд +бт), тв		
Тепловые нейт- роны (тепловая колонна реак- тора ВВР-М ИЯИ АН УССР)				0,073 <u>+</u> 0,005	
$ \begin{array}{r} 198 \pm 22 \\ 257 \pm 25 \\ 316 \pm 24 \\ 372 \pm 25 \\ 484 \pm 24 \\ 603 \pm 22 \\ 695 \pm 70 \\ 920 \pm 53 \\ 1130 \pm 51 \\ 1380 \pm 58 \\ 1610 \pm 70 \\ 1860 \pm 73 \\ 2110 \pm 81 \\ \end{array} $	9,10±1,30	2,10 \pm 0,40	II,20±I,36	0,189±0,026	
	8,28±1,16	1,96 \pm 0,31	I0,24±I,20	0,192±0,014	
	7,50±1,05	2,00 \pm 0,36	9,50±I,II	0,211±0,029	
	7,31±1,17	2,16 \pm 0,39	9,47±I,23	0,228±0,018	
	5,76±0,75	2,00 \pm 0,30	7,76±0,81	0,261±0,018	
	5,58±0,78	2,53 \pm 0,37	8,II±0,86	0,312±0,017	
	6,27±0,88	2,78 \pm 0,43	9,05±0,98	0,307±0,021	
	6,58±0,89	2,61 \pm 0,43	9,19±0,98	0,287±0,026	
	4,24±0,55	2,44 \pm 0,37	6,68±0,66	0,365±0,029	
	3,63±0,69	1,78 \pm 0,33	5,4I±0,77	0,341±0,050	
	3,39±0,43	2,11 \pm 0,33	5,50±0,54	0,384±0,033	
	3,14±0,46	2,45 \pm 0,40	5,59±0,61	0,439±0,030	
	3,40±0,44	2,27 \pm 0,32	5,67±0,54	0,400±0,065	

Значения параметров	плотности уровней,	использованных в
расчетах сечений р	адиационного захват	а <u>Таблица 2</u>

Днабп.	8 , Цэв	! <i>α</i> , №∂Β ^{−I}	Br, NOB	Вариант
8,6.10 ³ ав	I,0	IO,72	6,4	a
8,6.I0 ⁻ эв	-0,08	9,61	6,4	В
8,6.10'эв	-0,5	8,93	6,4	C



Рис. I. Уровни и характеристика распада Zn⁶⁸ и Zn⁶⁹





Рис.За,в,с. Сравнение экспериментальных и теоретических сечений радиационного захвата для Zn.68:

данные работы [8]; []-данные работы [29]
 (оригинальные данные перенормированы к рекомендованному значению теплового сечения Ј¹²⁷ -6,2 барн из [5]);
 данные настоящей работы

РАСЧЕТЫ СЕЧЕНИЙ РАССЕЯНИЯ НЕЙТРОНОВ КОЛЛЕКТИВНЫМИ СОСТОЯНИЯМИ ЯДЕР МЕТОДОМ СВЯЗАННЫХ КАНАЛОВ

А.В.Игнаток, В.П.Лунев, В.С.Поран

Введение

При анализе широкого круга экспериментальных данных в настоящее время успешно используются различные модийжации оптической модели процесса рассеяния. В простейшем варианте многочастичное ядерное взаимодействие моделируется потенциалом с соответствующей инимой составляющей, которая учитывает процессы поглощения, сопутствующие упругому рассеянию. Если во взаимодействии частиц с ядром нет преобладания какого-либо одного процесса поглощения, то нет необходимости делать различие между разными процессами поглощения, и включение всех возможных процессов в общее поглощение может быть для многих задач достаточно хорошем приближением. Дальнейшее рассмотрение судьбы поглощенных частиц мокет быть проведено на основе модели составного ядра, согласно которой способ распада возбужденного ядра не зависит от способа его образования. В соответствии с этим, для решения задачи достаточно определить распределение общего числа поглощенных частиц по всем возможным каналам расцада.

В последнее десятилетие было получено много экспериментельных данных по реакциям. которые не проходят через сталив составного ядра. Их изучение показало, что в процессе поглощения роль различных каналов реакции далеко не эквивалентна. Внутренняя структура низколежащих состояный ядер в общем случае не сильно отличается от структуры основного состояния, и для их возбуждения необходима только малая перестройка структуры ядра. Таким образом, возбуждение затрагивает только небольшое число возможных типов движения в ядре и может быть описано теоретически как прямое взаимодействие налетающей частицы и возбуждаемой степени свободы. Во многих сдучаях такие процессы рассматриваются в первом порядке теории возмущений (метод искеменных волн), не изменяя обичного оптического рассмотрения процессов упругого рассеяния и поглощения. Но в задачах неупругого рассенния с возбуждением нижайших коллективных уровней такой подход оказался не слишком успешным. Это связано с сильным влиянием низколежащих коллективных состояний не только на процессы неупругого рассеяния, но и на упругий канал.

Наиболее строгое решение такой задачи молет бить получено методок связанных каналов [I]. Обобщение на основе этого метода сплической модели и анализ реэличных экспериментальных данных в таком подходе был проведен многими авторами [2].

В данной работе дано описание основных алгоритнов и программ для расчетов методом связанных каналов сечений рассеяния нейтронов ядрами с ротационным или вибрационным спектром нижайщих уровней. В первой 1752 ве рассмотрен вывод основных соотношений модели в форме удобной для численных расчетов. Во второй главе приведено краткое описание методов использованных при составлении программ для расчетов по этим формулам. Даны общее описание основных процедур и блоков и некоторые результаты контрольных расчетов по данной программе, приведены результаты описания экспериментальных данных, иллострирующих возможности программ. В приложении дан полный текст прогремм на языке АЛГОЛ-60 и полное описание идентификаторов, необходимых для обращения к процедурам. Следует отметить, что при реализации метода учитываемое число связанных усовней существенно зависит от возможностей используемой ЭВМ. Данная программа была составлена на ЭЕМ M-222 Центра по ядерным данным (Обнинск) для транслятора ТАІМ, и в приведенном варианте учитывает связь только основного состояния и первых двух коллективных уровней.

основные соотношения

Обобщенный гамильтониан системы ядра-мышени и налетающей частипы можно представить в виде:

$$\hat{H} = \hat{T}(r) + \hat{H}_{o}(\xi) + V(r,\xi) , \qquad (1)$$

где **Т(т)**-оператор кинетической энергии надающего кейтрона; H_o(ξ) - гамильтониан внутреннего движения ядра-минени; V(т,ξ) - потенциал взаимодействия; **т** - координата налетающего нейтрона, **ξ** - совокупность координат описывающих внутреннее движение нуклонов ядра-мишени.

Для решения уравнения Шредингера

$$\hat{H} \Psi(\mathbf{r}, \mathbf{\xi}) = E \Psi(\mathbf{r}, \mathbf{\xi})$$
 (2)

полную волновую функцию системы $\Psi(r,\xi)$ разложим по собственным функциям операторов $\hat{T}(r)$ и $\hat{H}_{o}(\xi)$. Тогда имеем

$$\Psi(\mathbf{r},\boldsymbol{\xi}) = \sum_{\mathcal{J} \in \mathcal{M} n \ell_{j}} \frac{1}{\mathbf{r}} R_{\mathcal{J} n \ell_{j}}(\mathbf{r}) \left(\mathcal{Y}_{\ell_{j}}(\mathbf{r}) \otimes \mathcal{P}_{\mathbf{I} n}^{(\boldsymbol{\xi})} \right)_{\mathcal{J} \stackrel{\circ}{\mathcal{M}}} (3)$$

Здесь Уг; (т)

- сферическая спин-угловая функции с орбитальные мо-

ментом ℓ и полным моментом нуклона j; $\mathcal{P}_{In}(\xi)$ - собственная волновая функция гамильтониана ядра-мищени с моментом In и его Z -проекцией M_n : удовлетворяющая уравнению Шредингера

$$\hat{H}_{o}(\xi) \Psi_{InMn}(\xi) = \varepsilon_{n} \Psi_{InMn}(\xi) , \qquad (4)$$

где Еп – энергия п.-го состояния (n = I для основного состояния); В – означает векторную связь функций Ус/ и Філми, т.е.

$$(\mathcal{Y}_{\ell j}(r) \otimes \mathcal{P}_{In}(\mathfrak{F}))_{JM} = \sum_{m \neq Mn} (j I_n m_j M_n | JM) \mathcal{Y}_{\ell j m_j} \mathcal{P}_{InMn}^{(5)},$$

т; – Z – проекции момента ј; спин-угловая функция Усј может бить разложена по более простим функциям.

$$\mathcal{Y}_{ej} = (i^{e} Y_{eme} \otimes \chi_{sm_{s}})_{ejm_{j}} = \sum_{mem_{s}} (lsm_{e}m_{s}|jm_{j})i^{e} Y_{eme} \chi_{sm_{s}}^{(6)}$$

где $i = \sqrt{-1}$; $Y_{\ell m_{\ell}}(r)$ - сферическая функция, $m_{\ell} - Z$ проедция момента ℓ ; $\varkappa_{sm_{s}}$ - спиновая функция нуклона со спином S и проекцией m_{s} ;

Таким образом, полная волновая функция системы $\Psi(r,\xi)$ является супернозицей волновых функций различных каналов реакции

$$\{n I_n \pi_n^{\circ} E_n \ell_n j_n J \Pi \},$$

где, π_n° - четность n -го состояния ядра-мишени, E_n - энергия канала ($E_n = E - E_n$); **Ј** - полный угловой момент системы (нейтрон + ядро-мишень); **П** - полная четность системы. Для удобства представим потенциал взаимодействия $V(\gamma, \xi)$ в виде

$$V(r,\xi) = V_{diag}(r) + V_{coupl}(r,\xi) , \qquad (7)$$

т.е. $V_{diag}(r)$ - есть обнчный (сферический) оптический потенциал. Тогда, умножая обе части уравнения (2) слева на величину ($Y_{\ell j}(\hat{r}) \otimes \Phi_{In}(\xi)$)_{JM} и интегрирун по всем координатам, кроме радиальной переменной r, получим систему связанных уравнений Шредингера для радиальных функций $R_{Jn\ell i}(r)$ с заданными J и четностью Л

$$\left(\frac{d^{2}}{df_{n}^{2}}-\frac{\ell(\ell+i)}{\mathcal{P}_{n}^{2}}-\frac{V_{diag}}{E_{n}}+1\right)R_{Jn\ell j}(r)=\frac{1}{E_{n}}\sum_{n'\ell' j'}R_{Jn'\ell' j'}(r) \times$$

$$\times \left(\left(Y_{\ell j}\otimes P_{In}\right)_{JM}|V_{coup\ell}|\left(Y_{\ell' j'}\otimes P_{In'}\right)_{JM}\right).$$
(8)

`6I

Здесь ин ввели обозначение:

Здесь ; $\rho_n = k_n \gamma$, где k_n – волновое число нейтрона с энергией E_n . Видно, что наличие недиагональной части оптического потенциала V_{coupl} приводит к связи различных каналов реакции. Схема связи определяется законами сохранения угловых моментов и четности в ядерных реакциях. Входной канал

> {1 I₁E₁L j J T } {n In En Ln jn J T }

если выполнены следущие условия:

$$\begin{array}{c} \int \mathbf{f} + \hat{\mathbf{f}}_{1} = \hat{\mathbf{f}} = \hat{\mathbf{f}}_{n} + \hat{\mathbf{f}}_{n} \\ \pi_{1} = \mathbf{f} = \mathbf{f}_{n} \end{array} \right\},$$
(9)

где

связан с каналом

$$\hat{j} = \hat{\ell} + \hat{S} , \quad \hat{j}_n = \hat{\ell}_n + S_n ,$$

$$\pi_i = \pi_i^{\circ} (-1)^{\ell} ; \quad \pi_n = \pi_n^{\circ} \cdot (-1)^{\ell_n}$$

$$(9 a)$$

Если энергия связанного канала положительна $E_n > 0$, то в реакции возможно непосредственное возбуждение этого канала, в случае $E_n < 0$ канал возбуждается виртуально. Число связанных каналов и, соответственно, размерность системы уравнений (8) зависят от ограничений, накладываемых на величины ℓ и j, но не превосходит величины

$$N_{max} = \sum_{n=1}^{n_{ev}} (2 I_n + 1) , \qquad (9 6)$$

где Nev - число учитываемых уровней ядра-мишени. Цегко видеть, что при V_{coup}t = 0 система вырождается в обычное уравнение Предингера оптической модели.

Разложим потенциал связи $V_{coupl}(\hat{r},\xi)$ по мультипольным тензорным операторам ранга λ

$$V_{coupl}(\hat{r},\xi) = \sum_{t,\lambda} \mathcal{V}_{\lambda}^{(t)}(r) \left(\hat{Q}_{\lambda}^{(t)}(\xi) \cdot Y_{\lambda}(\hat{r}) \right). \tag{10}$$

Здесь $(Q_{\lambda}^{(t)}, Y_{\lambda})$ - скалярное произведение двух тензорных операторов.

Тогда матричные элементы в правой части уравнения (8) приводятся к BEITY:

$$\langle lj\bar{l} | V_{coupl} | l'j'\bar{l}' \rangle = \sum_{\Lambda,\lambda} v_{\lambda}^{(t)}(r) \langle lj\bar{l} | (\hat{Q}_{\lambda}^{(t)}\hat{Y}_{\lambda}) | l'j'\bar{l}' \rangle .$$
(II)

Тензорный оператор $Q_{\lambda\mu}^{(*)}(\xi)$ действует только в пространстве функций внутреннего движения ядра-мишени / In Mn>, тогда как сферический оператор $\hat{Y}_{\lambda\mu}(\hat{\tau})$ действует в пространстве функций $l \ell m_{\ell} >$.

Используя теоремы о приведенных матричных элементов тензорных операторов [3], можно показать, что

$$\langle e_{j}I | (\hat{Q}_{\lambda}^{(t)}\hat{Y}_{\lambda}) | e'_{j'}I' \rangle = A (e_{j}I, e'_{j'}I', \lambda J) \langle \overline{I} || Q_{\lambda}^{(t')} || \overline{I}' \rangle , \quad (I2 \ a)$$

$$A (e_{j}I, e'_{j'}I', \lambda J) = (4\pi)^{-1/2} (-1)^{J-1/2 - I' + j + j' + (e' - e)/2} (2j + 1)^{1/2} (2j' + 1)^{1/2} X^{1/2} (2j' + 1)^{1/2} ($$

A /41

Фактор А является полностью геометрическим, тогда как приведенный матричный элемент < I || Q_A^(t) || I'> включает всю динамику процесса. Таким образом, наша задача свелась к нахождению козфинциентов разложения потенциала связи $\mathcal{V}_{A}^{(t)}(\boldsymbol{\tau})$ и внуислению матричных алементов в рамках определенной модели для описания структури нижних уровней ядра мипени. Одично выбирают простейшие коллективные модели: модель жесткого ротатора для аксиально деформированных ядер и простую вкорационную модель для сферических ядер с динамической деформенией [4] .

Поскольку эти коллективные модели предполагают деформацию ядер, то потенциал взаимодействия $V(r,\xi)$ является несферическим. Для простоты предположим, что он может быть выбран в виде обычного потенциала оптической моделя, но его характерный раднус R зависит от деформации ядерной поверхности, т.е. $R = R(\hat{\tau}, \xi)$; таким образом, можно записать:

$$V(r,\xi) = -(V_0 + iW)/(1+e) - 4iW_D \bar{e}/(1+\bar{e})^2 - V_{so}(\hat{c}\hat{e}) \pi_{\pi}^2 (1/ar) e/(1+e)^2 , \qquad (13)$$

гле

(I3 a)

e = exp[(r-R)/a], $\tilde{e} = exp[(r-\bar{R})/\bar{a}]$ (I3 d)

 λ_{π} - комптоновская дляна волны π - мезона ($\lambda_{\pi}^2 = 1,998 \ F^2$). Используя потенциал (IЗ), получим выражения для коэффициентов $\mathcal{V}_{A}^{(t)}(\tau)$ к матричных элементов $\langle I \parallel Q_{A}^{(t)} \parallel I' \rangle$ в рамках выбранных коллективных моделей.

Ротационная модель

Уравнение поверхности аксиально деформированного ядра в системе координат, связанной с ядром, имеет вид:

$$R = R_{o} \left(1 + \sum_{\lambda} \beta_{\lambda} Y_{\lambda o} \left(\theta'\right)\right), \qquad (14)$$

$$\tilde{R} = \tilde{R}_{o} \left(1 + \sum_{\lambda} \beta_{\lambda} Y_{\lambda o} \left(\theta'\right)\right), \qquad (14)$$

где β_{λ} — параметр деформации; θ' — угол относительно оси симметрии ядра. Связь с системой координат (θ, φ), фиксированной в пространстве, в которой рассматривается движение налетающего нейтрона, осуществляется с помощью преобразования

$$Y_{\lambda 0}(\theta') = \sum_{\mu} D^{\lambda}_{\mu 0}(\theta;) Y_{\lambda \mu}(\theta, \varphi). \qquad (15)$$

Здесь Ө: - углы Эйлера.

Разлагая потенциал взаимодействия (13) по сферическим функциям Y₄₀(6') (или полиномам Лежандра) и учитывая (14) и (15), приходим к

знакомому представлению потенциала в неподвижной системе координат (10).

$$V(r,\hat{r},\xi) = \sum_{\lambda\mu} \mathcal{V}_{e\rho}^{(\lambda)}(r) D_{\mu o}^{\lambda}(\theta_{i}) \Upsilon_{\lambda\mu}(\theta,\varphi), \qquad (16)$$

$$\mathcal{V}_{ep}^{(\lambda)}(r) = 4\pi \int_{\sigma}^{1} V(r, \hat{r}, \xi) Y_{\lambda \sigma}(\theta') d(\cos \theta') ; \qquad (16 a)$$

член Vdiag отвечает значениям $\lambda = 0$, тогда как V_{coupl} отвечает $\lambda > 0$; поскольку рассматриваемые деформации не очень большие ($\beta_{\lambda} \leq 0.5$), то в разложении (I6) можно ограничиться членами с $\lambda = 4$. При расчете потенциала связи V_{coupl} можно также опустить спин-орбитальное взаимодействие. Для вычисления приведенных матричных элементов нужно учесть, что соответственные волновые функции модели имеют вид

$$|IM\rangle = ((2I+1)/8\pi^2)^{1/2} D_{KM}^{I}(\xi), \qquad (17)$$

К - проекция на осъ симметрии ядра. Тогда имеем:

$$\langle I \parallel D_{\mu_o}^{\lambda}(\xi) \parallel I' \rangle = (2I'+1)^{1/2} (I'_{\lambda} K O \mid I K). \quad (I8)$$

Мы будем рассматривать состояния, принадлежащие только основной ротацион-HON DOJOCE, T.E. $K = I_1$.

Вибреционная модель

Уравнение поверхности сферического ядра при наличии динамической деформации в неподвижной системе координат можно записать как

$$R = R_{o} \left(1 + \sum_{A \mu} \alpha_{A \mu} (\xi) Y_{A \mu} (\theta, \varphi) \right),$$

$$\overline{R} = \overline{R}_{o} \left(1 + \sum_{A \mu} \alpha_{A \mu} (\xi) Y_{A \mu} (\theta, \varphi) \right),$$
(19)

где $\hat{d}_{A\mu}$ - сферический тензорный оператор ранга λ , и $\lambda > 2$. Если подставить выражения (19) в (13) и разложить потенциал взанио-действия по степеням $\sum_{A\mu} \propto_{A\mu} Y_{A\mu}$, ограничиваясь при этом членами вто-рого порядка, то можно получить

$$V(r, \theta, \Psi) = V_{\text{diag}} + V_{\text{coupl}},$$
 (20)

где

$$V_{diag} = -(V_{o} + iW)/(1 + e_{o}) - 4iW_{D}\vec{e}_{o}/(1 + \vec{e}_{o})^{2} - V_{So}(\lambda_{\pi}^{2}/\alpha r)(\vec{\sigma}\cdot \hat{\ell})e_{o}/(1 + e_{o})^{2}, \qquad (20 a)$$

$$V_{coupl} = v_{cp}^{(l)} \sum_{A\mu} \alpha_{A\mu} Y_{A\mu} + v_{cp}^{(2)} \left(\sum_{A\mu} \alpha_{A\mu} Y_{A\mu} \right)^2. \quad (20 \ 6)$$

Цотенциалы V_{ср} и V_{ср} имеют вид

$$\mathcal{V}_{e_{p}}^{(U)}(\gamma) = -\left\{ (V_{o} + iW)(R_{o}/a) e_{o} / (1 + e_{o})^{2} - 4iW_{D}(\bar{R}_{o}/\bar{a}) \right\}$$

$$\cdot \bar{e} (1 - \bar{e}) / (1 + \bar{e})^{-3}$$

$$v_{ep}^{(2)}(r) = \{V_{c}+iW\}(R_{o}^{2}/2a^{2}) \Theta(1-e)(1+e)^{-3} - 4iW_{p}(\bar{R}_{o}^{2}/(2I \ 6))$$

$$2\bar{a}^{2}) \bar{\Theta}(1-4\bar{\Theta}+\bar{\Theta}^{2})(1+\bar{\Theta})^{-4}.$$

Здесь мы снова пренебрегаем при вычислении Vcoupt спин-орбитальным членом. Выражение (20 б) легко сводится к общему разложению по мультипольным операторам (10), если учесть, что

$$\left(\sum_{\lambda\mu} \alpha_{\lambda\mu} Y_{\lambda\mu}\right)^{2} = \sum_{\lambda\lambda_{1}\lambda_{2}} \left[(2\lambda_{1}+1)(2\lambda_{2}+1)/(2\lambda+1) 4\pi \right]^{\frac{1}{2}} (22)$$

$$(\lambda_{1}\lambda_{2}00|\lambda_{0}) \sum_{\mu} (\alpha_{\lambda_{1}} \otimes \alpha_{\lambda_{2}})_{\lambda\mu} Y_{\lambda\mu}.$$

Таким образом, нужно внчислить приведенные матричные элементы от тензорных операторов

$$Q_{A\mu}^{(1)} = \alpha_{A\mu} , \qquad (23 a)$$

$$Q_{(2)}^{(2)} = \sum \left(\frac{(2\lambda_1 + 1)(2\lambda_2 + 1)}{2} \right)^{1/2} (\lambda_1 \lambda_2 (0) \lambda_1) (\alpha_1, \beta_1 \alpha_2) , \qquad (23 a)$$

 $O_{A\mu}^{(2)} = \sum_{\lambda,\lambda_2} \left(\frac{\Delta (1 + 1)}{4\pi} (2\lambda + 1) \right) (\lambda_1 \lambda_2 (0 | \lambda_2) (\alpha_{\lambda_1} \otimes \alpha_{\lambda_2})_{A\mu}$ (23 б) Перейдем в представлении чисел заполнения, зводя операторы рождения фононов $B_{A\mu}^+$ и операторы уничтожения $b_{A\mu}$. с помощью соотношения

$$\alpha_{\lambda\mu} = \beta_{\lambda} \left(2\lambda + ! \right)^{1/2} \left(\beta_{\lambda\mu} + (-1)^{\mu} \beta_{\lambda\mu}^{+} \right) , \qquad (24)$$

где

$$\beta_{\lambda} = (2\lambda + 1)^{1/2} \hbar / 2B_{\lambda} \omega_{\lambda}, \qquad (25)$$

 \mathcal{B}_{λ} - массовый параметр, $\hbar \omega_{\lambda}$ - энергия фонона мультипольноств λ . Данное представление позволяет классифицировать возбужденные состояния ядре-мишени не только по спину I и его проекции M , но и по числу фононов. Если обозначить волновую функцию основного состояния как (10> (вакуум), то волновую функцию однофононного состояния можно представить в виде

$$|N_{j}=1; IM\rangle = \beta_{IM}^{+} |0\rangle, \qquad (26)$$

а для двухфоновного состояния (фонон λ_i + фонон λ_2)

$$|N_{j}=2; IM\rangle = (1+\delta_{\lambda_{1}\lambda_{2}})^{1/2} (\beta_{\lambda_{1}}^{+} \otimes \beta_{\lambda_{2}}^{+})_{IM} |0\rangle.$$
⁽²⁷⁾

Состояний с числом фононов N₅ > 2 ми не рассматриваем. Соответственно, оператор $\hat{O}_{\lambda}^{(l)}$ осуществляет переходи между состояния. ми с испусканием или поглощением одного фонона, тогда как $\hat{O}_{\lambda}^{(2)}$ отвечает за двухфононные переходы в системе.

Возбуждаемые состояния вибрационных ядер обычно имеют следующий спектр возбужденных состояний: основное состояние $I=0^+$, $N_f=0$; первый уровень I=2⁺, λ =2, N_f = I; второй уровень может быть либо двухквадру-польно-фононным N_f = 2, $\lambda_i = \lambda_2 = 2$, I = 0⁺, 2⁺, 4⁺, либо октупольным 37, $\lambda = 3$, N₄ = I. Именно эта схема и реализована в программе. Учитываемые приведенные матричные элементы для этой схемы связи даются ниже [5] :

$$\langle N_{f}=0; 0 \parallel Q_{\lambda}^{(0)} \parallel N_{f}=1; I \rangle = \delta_{\lambda I}(-1)^{I} \beta_{\lambda}$$
, (28 a)

$$\langle 1; 2 || Q_{\lambda}^{(1)} || 2; I \rangle = \beta_2 \left(\frac{2(2I+1)}{5} \right)^{1/2},$$
 (28 6)

$$\langle 0; 0 || Q_{\lambda}^{(2)}(\lambda_{1}=\lambda_{2}=2) || 0; 0 \rangle = \beta_{2}^{2} \delta_{\lambda 0} / (4\pi)^{1/2},$$
 (28 B)

$$\langle 0; 0 || Q_{\lambda}^{(2)}(\lambda_{1} = \lambda_{2} = 2) || 2; I \rangle = \beta_{2}^{2} \delta_{\Gamma\lambda} (2200|10) / (2\pi)^{1/2}, (28 \text{ r})$$

$$\langle 1; 2 || Q_{\lambda}^{(2)}(\lambda_{1} = \lambda_{2} = 2) || 1; 2 \rangle = \beta_{2}^{2} (2200|\lambda 0) (2 + 5\delta_{\lambda 0}) / (4\pi)^{1/2}, (28 \text{ r})$$

$$\langle 1; 2 || Q_{\lambda}^{(2)}(\lambda_{1} = 2, \lambda_{2} = 3) || 1; 3 \rangle = \beta_{2} \beta_{3} (2300|\lambda 0) / (4\pi)^{1/2}, (28 \text{ e})$$

$$\langle 2; I || Q_{\lambda}^{(2)}(\lambda_{1} = \lambda_{2} = 2) || 2; I \rangle = \beta_{2}^{2} (2200|\lambda 0) [(2\Gamma + 1)/(2\lambda + 1)]$$

$$4\pi]^{1/2} \left[\sqrt{5} \delta_{\lambda 0} + 4\sqrt{(2 f+1)(2 \lambda+1)} W (2 f 2 f; 2 \lambda) \right]. \qquad (28 \pi)$$

Зэметим, что результирущая матрица $A(ijI,i'j'I';\lambda J) \langle I \parallel Q_{\lambda}^{(t)} \parallel I' \rangle$ эрмитова.

Матрица рассеяния и сечения взаимодействия

Если систему диференциальных уравнений Шредингера (8) проинтегрировать, то найденные решения для радиальных волновых функций $R_{Jn}\ell_j$ и их производные можно связать с асимптотическим решением при некотором радиусе R_m (радиус сшивки). В результате получим коэффициенты матрицы рассеяния $S_{\ell j n \ell' j'}^{Jn}$, зная которую можно вычислить диференциальные и полное сечения взаимодействия нейтронов. Мы будем рассматривать случай неполяризованного пучка падающих нейтронов и неполяризованной мишени. Начальное состояние системы характеризуется плоской волной единичной амплитуды во входном канале:

$$\Psi_{nad} = \frac{1}{\sqrt{v_1}} \exp(ik_1 z) \Phi_{I_1 M_1} \chi_{SM_5}, \qquad (29)$$

где U₁ - скорость падагщего нейтрона.

Раздагая волновую функцию начального состояния Ψ по сферическим гармоникам, перейдем к представлению полного момента системы \mathcal{T} :

$$\Psi_{nad} = \sqrt{\frac{4\pi}{v_1}} \frac{i}{2k_1 r} \sum_{J \neq ijm_j} (2l + 1)^{1/2} (l 1/2 \circ m_s | j m_s) \cdot (j I_1 m_j M_1 | J M) (-2i F_e) (\mathcal{Y}_{ej} \otimes \mathcal{P}_{I_1})_{JM},$$
(30)

где $F_{\ell}(\kappa, r)$ - регулярная кулоновская функция нейтрона-выражается через сферическую функцию Бесселя

$$F_{e}(k,r) = k_{i}r_{je}^{(n)}(k,r)$$
 (30 a)

Полная волновая функция системы может быть записана как суперпозиция падающих сходящихся Гс и выходящих Ос сферических волн, а именно:

$$\Psi_{\text{полн}}^{(ac)} = \sum_{c} \Psi_{c} \left(\mathcal{J}_{c} - \sum_{c'} S_{cc'} \mathcal{O}_{c'} \right) . \qquad (31)$$

Здесь индекс С характеризует канал реакций с соответствущимы квантовыми характеристиками; $S_{cc'}$ - матрица рассеяния; \mathcal{I}_c и \mathcal{O}_c выражаются через кулоновские волновы: функции

$$\mathcal{I}_{c} = \frac{1}{\sqrt{\nu_{c}}} \frac{1}{r} \left(G_{e} - i F_{e} \right) \left(\mathcal{Y}_{ej} \otimes \varphi_{In} \right)_{JM} , \qquad (3I a)$$

$$\mathcal{O}_{c} = \frac{1}{\sqrt{v_{c}}} \frac{1}{\gamma} \left(G_{\ell} + i F_{\ell} \right) \left(\mathcal{Y}_{\ell j} \otimes \mathcal{P}_{In} \right)_{JM} , \qquad (316)$$

где $G_{\ell}(kr) = kr \eta_{\ell}^{(n)}(kr)$ – иррегулярная кулоновская функция, виражающаяся через сферическую функцию Неймана. Асимптотическое поведение функций G_{ℓ} и F_{ℓ} имеет вид

$$F_{\ell}(kr)_{r \to \infty} \sim \sin(kr - \ell \pi/2), \qquad (32)$$

$$G_{\ell}(kr)_{r \to \infty} \sim \cos(kr - \ell \pi/2).$$
 (33)

Выберем амплитуду У_с так, чтобы во входном канале присутствовала только падакцая волна.

$$Y_{c} = \begin{cases} (i/k_{1})\sqrt{\pi}(2l+1)(l \frac{1}{2} \circ m_{s}|jm_{s})(jI_{1}m_{s}M_{1}|JM) & n=1. \\ 0, & n \neq 1 \end{cases}$$
(34)

Тогда асимптотическая волновая функция принимает вид

$$\Psi_{noAH}^{(ac)} = \Psi_{nad} + \frac{\sqrt{4\pi}}{K_{1}r'} \sum_{JMej} (\ell \sqrt{2} O m_{s} | j m_{s}) (j I_{1} m_{s} M_{1} | JM) \cdot (2\ell+1)^{1/2} \sum_{n\ell'j'} \frac{1}{\sqrt{v_{n}}} (G_{\ell'} + i F_{\ell'}) C_{\ell j;n\ell'j'}^{J} (\mathcal{Y}_{\ell'j'} \otimes \mathcal{P}_{In})_{JM}, \quad (35)$$

где матрица реакции $C_{ej;n}^{J}e'_{j'}$ определена как (коэффициенты расселния)

$$C_{\ell j;n\ell' j'}^{J} = (i/2) \left(\delta_{\ell \ell'} \delta_{j j'} \delta_{i n} - S_{\ell j;n\ell' j'}^{J} \right).$$
(35 a)

Асимптотическая волнолая функция в форме (35) позволяет непосредственно получить амплитуду рассеяния $X_{m_sM_1;m_s'M_n}$ (3, φ)

$$\begin{split} X_{m_{s}M_{i};m_{s'}M_{n}}(\theta, \varphi) &= \frac{\sqrt[4]{4\pi}}{K_{1}} \sum_{J \in \mathcal{I}_{j}''} (2\ell+1)^{4/2} C_{lj;nl'j'}(\ell^{4}20m_{s}|jm_{s}) \times \\ &\times (jI_{1}m_{s}M_{1}|JM)(\ell^{\prime}2m_{\ell'}m_{s'}|j'm_{j'})(j'I_{n}m_{j'}M_{n}|JM)Y_{\ell'm_{\ell'}}(\theta, \varphi). \end{split}$$

Дифференциальное сечение потенциального рассеяния с возбуждением n - уровня ядра-мищени ($n \ge 1$) $G_n^{(S)}(\theta, \varphi)$ соответственно имеет вид

$$G_{n}^{(s)}(\theta, \varphi) = \frac{1}{2(2I_{1}+1)} \sum_{\substack{m_{s}, M_{n} \\ m_{s} \ M_{1}}} |X_{m_{s}M_{i}}; m_{s'}M_{n}(\theta, \varphi)|^{2}, \qquad (37)$$

где проведено усреднение по начальным состояниям и суммирование по конечным состояниям. Раскрывая выражение (37), получаем

$$\begin{aligned}
G_{n}^{(S)}(\theta, \Psi) &= \frac{4\pi}{K_{1}^{2}(2I_{1}+1)2} \sum_{\substack{m_{s} m_{s'}, \\ M_{4} M_{n}}} \left| \sum_{\substack{JM \ell j \\ \ell' j' m_{\ell'} m_{j'}}} (2\ell+1)^{1/2} C_{1\ell j; n\ell' j'}^{J} (\ell^{4} 2 0 m_{s} | j m_{s})^{\times} \right| \\
\times (j I_{1} m_{s} M_{4} | JM) (\ell^{\prime} l'_{2} m_{\ell'} m_{s'} | j' m_{j'}) (j I_{n} m_{j'} M_{n} | JM) Y_{\ell' m_{\ell'}}(\theta, \Psi) \Big|^{2} . \quad (38)
\end{aligned}$$

Интегрируя выражение (38) по углам (θ, φ), получаем полное сечение прямого возбуждения n – уровня (в том числе и прямое упругое рассеяние "shape-elastic" – $\mathcal{G}_{el}^{(S)}$)

$$G_{n}^{(5)} = \frac{2\pi}{k_{1}^{2}(2I_{1}+1)} \sum_{J \in j \in j'} (2J+1) |C_{1 \in j; n \in j'}^{J}|^{2}.$$
(39)

Поскольку матрица рассеяния $S_{cc'}$ унитарна, то для вычисления полного сеченыя воспользуемся оптической теоремой

$$G_{tot} = \frac{4\pi}{K_1} Im \left[\frac{1}{2(2I_1+1)} \sum_{m_s M_4} X_{m_s M_4}; m_{s' M_n}(0^\circ) S_{m_s m_s'} S_{M_1 M_n} \right] (40)$$

или, раскрывая это выражение,

$$G_{tot} = \frac{2\pi}{k_1^2 (2I_1 + 1)} \sum_{J \notin j} (2J + 1) \bar{I} m C_{1 \notin j; 1 \notin j}^J .$$
(41)

Зная полное сечение G_{tot} и потенциальное сечение упругого рассеяния $G_{ec}^{(s)}$, легко вычислить сечение реакции

$$\sigma_r = \sigma_{tot} - \sigma_{ee} \tag{42}$$

Сечение реакции бу включает в себя как прямое возбуждение уровней, так и возбуждение уровней в процессе распада составного ядра. Очевидно, что сечение образования компаунд- системы есть

$$\mathcal{G}_{c} = \mathcal{G}_{tot} - \sum_{n} \mathcal{G}_{n}^{(S)}$$
(43)

ИЛИ

$$G_{c} = \frac{2\pi}{k_{1}^{2}(2I_{1}+1)} \sum_{J \in J} (2J+1) (Im C_{1\ell_{j};1\ell_{j}'}^{J} - \sum_{n\ell'_{j}'} |C_{1\ell_{j};n\ell'_{j}'}^{J}|^{2})_{(44)}$$

Сравнивая выражение (44) с соответствующим одноканальным выражением обычной оптической модели, введем обобщенные коэффициенты проницаемости The: как

$$T_{ne_{j}}^{j} = 4 \left(Im C_{ne_{j};ne_{j}}^{j} - \sum_{n'e'_{j'}} |C_{ne_{j};n'e'_{j'}}^{j}|^{2} \right), \qquad (45)$$

или в более знакомом виде

$$T_{nej}^{J} = 1 - \sum_{n'\ell'j'} |S_{n\ellj;n'\ell'j'}^{J}|^2.$$
(45 a)

Введение обобщенной матрицы рассеяния Snlj; n'l'j' из канала n в канал n' позволяет определить коэффициенты проницаемости не только для основного состояния, но и для возбужденных состояний, Как только это сделано, сечение реакции через составное ядро может быть легко вычислено [6].

Алгоритм цля численных расчетов

Запишем систему (8) в более компактной форме

$$R_{i}^{"}(\rho) - Q_{i}R_{i}(\rho) + U_{diag}^{i}(\rho)R_{i}(\rho) + U_{coupl}^{i}(\rho)\sum_{n}W_{in}R_{n}(\rho) = 0, (46)$$

$$i \equiv \{I_{i}j_{l}l_{i}J\Pi\}; \quad i = 1, 2, ..., Neq.;$$

$$n \equiv \{I_{n}j_{n}l_{n}J\Pi\}; \quad n = 1, 2, ..., Neq.;$$

$$Q_{i}(\rho) = (E - \varepsilon_{i})/E - l_{i}(l_{i}+1)/\rho^{2};$$

$$U_{in}^{i} \equiv V_{in} \ell(\rho);$$

 $U_{diag} = V_{diag}/E$; $U_{coupl} = V_{coupl}(\rho)$; общее число связанных уравнений N_{eq} в системе (46) и разрешенную схему связи каналов определяет процедура COUCH, используя соотношения (9).

Явный вид Vaiag и Vcoupl зависит от природы коллективных состояний ядра-мишени и выбирается по формулам (16) – для ротационных состояний или (20) – для вибрационных состояний. Очевидно, что система уравнений (46) является комплексной, так что для решения мы должны разделить ее на действительную и мнимые части:

$$R_{n}(\rho) = X_{n}(\rho) + i Y_{n}(\rho) ,$$

$$U_{diag}^{n}(\rho) = Re U_{d}^{n} + i Im U_{d}^{n} ,$$

$$U_{coupl}^{n}(\rho) = Re U_{cp}^{n} + i Im U_{cp}^{n} .$$

$$X_{i}^{"}(\rho) + \left[Q_{i}(\rho) + Re U_{d}^{i}\right] X_{i}(\rho) - Im U_{d}^{i} \cdot Y_{i}(\rho) +$$

$$(47)$$

Тогда имеем

$$\begin{split} & X_i''(\rho) + \left[Q_i(\rho) + \operatorname{Re} U_d^i \right] X_i(\rho) - \operatorname{Im} U_d^i \cdot Y_i(\rho) + \\ & + \operatorname{Re} U_{c\rho}^i \sum_n W_{in} X_n(\rho) - \operatorname{Im} U_{c\rho}^i \sum_n W_{in} Y_n(\rho) = 0, \ ^{(48)} \\ & Y_i''(\rho) + \left[Q_i(\rho) + \operatorname{Im} U_d^i \right] Y_i(\rho) + \operatorname{Re} U_d^i X_i(\rho) + \\ & + \operatorname{Im} U_{c\rho}^i \sum_n W_{in} Y_n(\rho) + \operatorname{Re} U_{c\rho}^i \sum_n W_{in} X_n(\rho) = 0. \end{split}$$

Система (48) - система дифференциальных уравнений второго порядка. Мы ищем решение задачи со следующими граничными условиями:

при
$$\rho = 0$$
 $R_{n}(0) = 0$; (49 a)

решение должно быть непрерывной функцией с непрерывной первой (49 в) самонной во всём интервеле изменения **с**

Решение системы (48) ведёт процедура INDEQ.При её создании был использован ряд алгоритмов, рассмотренных в работе [7].

Для получения решения воспользуемся тем свойством, что линейная комбинация

$$\sum_{S} \Omega^{(5)} \widetilde{R}^{(5)}$$
(50)
CZCTEMN ЯВЛЯЕТСЯ ТАКЖЕ РЕШЕНИЕМ СИСТЕМН (48)

частных решений 🛱 (*)

$$R_i = \sum_{s} \alpha^{(s)} \widehat{R}_i^{(s)}$$
⁽⁵¹⁾

Коэффициенты Q⁽⁵⁾ определям по асимптотическим граничным условиям (49). Чтобы получить Neg частных независимых решений системы (48), мы

проинтегрируем Neq. раз эту систему, выбирая каждый раз новые начальные
условия, как показано в таблице І.

Таблица I

8		X ^(s)	Y, (5)	X ⁽⁵⁾	Y2(5)	•	•	· X _n (5)	Yn (5)
0=q	Nº pewin	0	0	0	0	•	•	· 0	0
ρ=h	5=1	hai	0	0	0	•	•	• 0	0
J	5=2	0	0	h ^a 2	0	•	•	• 0	0
	•								
	•							. d.,	-
	s=n	0	0	0	0	•	•	• h ~ "	0

где $\alpha_j = \ell_j + 1$, ℓ_j - орбитальный момент в и j, h - шаг интегрирования. Для численного интегрирования выбран двухточечный метод [8] ℓ_j – орбитальный момент в канале

$$f_{n+1} = 2f_n - f_{n-1} + h^2 f_n'' , \qquad (52)$$

причем используется коррекция функции fatt

$$f_{n+1} = f_{n+1}^{\circ} + h^{2} (f_{n+1}^{"} - 2f_{n}^{"} + f_{n-1}^{"}) / 12 , \qquad (53)$$

где $f_{n+1}^{\circ}, f_{n+1}^{''}, f_n^{''}, f_{n-1}^{''}$ рассчитан Производная функций вычисляется по формуле рассчитаны на основе формулы (52).

$$f'_{3} = [f_{6} - f_{0} + 9(f_{1} - f_{5}) + 45(f_{4} - f_{2})]/60h \quad (54)$$

Используя определения (35) и (33), запишем более подробно граничное условие (49 б):

упругий канал $(I_i j_i l_i)$

$$\sum_{s} \alpha^{(s)} R_{4}^{(s)}(\rho_{max}) = F_{\ell_{4}}(\rho_{max}) + C_{11}^{J} [G_{\ell_{1}}(\rho_{max}) + iF_{\ell_{1}}(\rho_{max})]; (55 a)$$

неупругий канал $(Inj_nl_n), E > E_n$

$$\sum_{s} a^{(s)} R_n^{(s)}(p_{max}) = (k_1/k_n)^{1/2} C_{n1}^{J} [G_{\ell_n}(p_{max}) + iF_{\ell_n}(p_{max})]; (55 \text{ 6})$$
sakputuž kahan ($I_{n'} J_{n'} \ell_{n'}$), $E < \mathcal{E}_{n'}$

$$\sum_{s} \alpha^{(s)} R_{n'}^{(s)}(\rho_{max}) = (\kappa_{1}/\kappa_{n'})^{\nu_{2}} B_{n'1}^{\sigma} W_{\ell'+1/2}(\rho_{max}^{n'}), \quad (55 \text{ B})$$

где $\rho_{max}^n = (K_n/K_1) \rho_{max}$ – раднус сшивки $R_{max} K_{1,1}$ приведенный к каналу $(I_n j_n \ell_n)$; раднус сшивки R_{max} обично выбирается из условия

$$R_{max} = R_a + (7 \div 10)a$$
;

 $k_n = (2mE_n/\hbar^2)^{1/2}$ - волновой вектор в канале $(I_n j_n l_n)$; $W_{\ell'+\nu_2}(\rho)$ - функция Бесселя второго рода.

Функции Fe, Ge и Weiga и их производные вычисляет процедура FGW по рекуррентным соотношениям

$$F_{o}(\rho) = \sin(\rho); F_{i}(\rho) = \sin(\rho)/\rho - \cos(\rho);$$

$$G_{o}(\rho) = \cos(\rho); G_{i}(\rho) = \sin(\rho) + \cos(\rho)/\rho;$$

$$W_{1/2}(\rho) = \exp(-\rho); W_{3/2}(\rho) = 1 + \exp(-\rho)/\rho;$$
(56)

$$Q_{\ell+1}(p) = (2\ell+1)Q_{\ell}(p)/p - Q_{\ell-1}(p);$$
⁽⁵⁷⁾

$$\mathcal{O}'_{\ell}(\rho) = (\ell+1) \mathcal{Q}_{\ell-1}(\rho) / \rho - \mathcal{Q}_{\ell}(\rho); \qquad (58)$$

где $Q_{\ell}(\rho)$ обозначает любую функцию из F_{ℓ} , G_{ℓ} , W_{ℓ} ; $Q'_{\ell}(\rho)$ – ее производная.

Нашей основной целью является определение элементов С-матрицы, которые находятся из решения системы 2Neq, линейных уравнений, относительно $\alpha_i^{(s)}$, C:n, B:n [граничные условия (55) и аналогичные условия для первых производных]. Разделив действительную и мнимую части, мы получим матрицу (таблица 2) линейной системы уравнений для 2Neq неизвестных.

Такая запись матрицы системы уравнений позволяет легко записать любое уравнение системы в явном виде, например первое уравнение для упругого канала имеет вид

$$\begin{aligned} & X_{i}^{(i)} Rea^{(i)} - Y_{i}^{(i)} Ima^{(i)} + \cdots - G_{\ell_{i}} ReC_{ii} + F_{\ell_{i}} ImC_{ii} - F_{\ell_{i}} = 0, \\ & X_{i}^{(i)} Rea^{(i)} - Y_{i}^{(i)} Ima^{(i)} + \cdots - G_{\ell_{i}} ReC_{ii} + F_{\ell_{i}} ImC_{ii} - F_{\ell_{i}} = 0. \end{aligned}$$

Схема связи каналов и полученная процедурой REAMAC-матрица запоминаются и используются для дальнейших расчетов. Полное сечение и сечение упругого и неупругого рассеяния рассчитываются по формулам (39),(41).

<u>Taomma 2</u>

											Табли	<u>11a 2</u>	
	Dage	i m _α ω	••••	••••	Reach	T(V)	Упруги	і канал	Неупругий к Е>Е	анал R	Закрытый к Е <	анал Е∨	
	nya ve	Linoc				DUIT	ReCu	ImCi	ReCan	ImCin	Re Bin'	Im Bin'	
	XUN	ب ر کړ	••••	••••	X	125	- G1(6)	F 1(p)	0	0	0	0	- F.
	dx:/ap	-44/10	••••	••••	dxtri/do	- ⁴⁹ /40	-dG1/dp	dF1/dp	0	0	0	0	_dF./10
	Υ ⁽⁾	X ^(j)	••••	••••	y(r)	χ(n)	- F1(9)	- G, (ç)	. 0	0	0	0	046
	dy /dp	driv do	••••	••••	dy de	# Ap	-dFy/dp	-dGi/dp	0	0	0	0	0
	X ^(j)	~y(1)	••••	••••	X2(n)	-1160	0	0	$-\left(\frac{k_{1}}{k}\right)^{2}G_{n}(\rho_{n})$	$(\frac{k_1}{k_1})^2 F_n(p_n)$	0	0	0
74	••••	••••	••••	• • • •	••••	• • • •	0	0	- (kg) 2 dG/dpn	(kn)2 df/don	0	0	0
	•••••	••••	••••	••••	•••••	••••	0	0	- (4)2 Fn(Pn)	$(\underline{k}_1)^2 G_n(\rho)$	0	0	0
	••••	••••	••••	••••	••••	••••	0	0	- (kn) 2dF/dpn	(ky)2dG/dp	0	0	0
	$\chi_3^{(l)}$	-Y ⁽⁴⁾	••••		X ⁽ⁿ⁾	-46	0	0	0	0	$-(\frac{k_{1}}{k_{1}})^{2}W_{1}(p_{1})$	0	0
	••••	••••	••••	••••	•••••	••••	0	0	0	0	- (ky)2 dW/do	0	0
	. 	••••	••••	•••	••••		0	0	0	0	CKI 0	-(<u>k</u>) ² W,(p)	0
	••••	••••	••••	••••	••••	••••	0	0	0	0	0	- (ki) 2d W/	0

Результаты расчетов

Для проверки программ были проведени расчети сечений взаимодействия нейтронов с ротационными ядрами (^{298}U) и вибрационилыми ядрами (^{26}Si , $^{52}C_{77}$, ^{56}Fe). Расчети \mathfrak{S} для ядра ^{298}U при энергии нейтронов $\mathfrak{E}_n = 0,6$ Мэв выполнялись по программе CCROT, используя схему уровней из таблицы 3 и параметры оптического потенциала из таблицы 4. Остальние параметры были следущие: максимальный орбитальный момент нейтрона $\ell_{max} = 5$; радиус сшивки при решении системы уравнений $R_{cus} = 15,3$; число шагов интегрирования дифференциальных уравнений $R_{max} = 150$; число точек интегрирования при нахождении потенциальных коэффициентов свяви (16) N = 764; точность интегрирования 10⁻⁴.

Для экономии машинного времени учитывалась связь только первых двух уровней. Интегрирование системы дифференциальных уравнений проводилось, используя как простую двухточечную схему (52), так и метод коррекции (53). Введение коррекции приводит к полному согласию диагональных элементов матрицы рассеяния Cnn (табл. 5) с рекомендованным контрольным счетом из работы Кикучи [9], если волновой вектор нейтрона выражается как

$$k = 0,219677(A/A+1)E_{lab}$$
 (59)

В табл. 6 приводятся коэффициенты С – матрицы для орбитальных моментов падаищих нейтронов l = 0 и l = 1. Результаты расчета дифференциальных сечений упругого и неупругого рассеяния нейтронов приведены на рис. I а, б, которые демонстрирует стличие, даваемое методом связанных каналов, от сферического случая оптической модели.

Расчеты для вибрационных ядер проводились по программе ССVIВ с параметрами потенциалов из таблици 4 и схемой уровней из таблици 3. Так же,как и в предыдущем случае,учитывалось только два связанных уровня. Радиус сщивки для всех ядер (²⁸ Si, ⁵² Cr, ⁵⁶ Fe) выбирался из условия

$$R_{cin} = r_o A^{1/3} + 10a . (60)$$

Решение системы проводилось с использованием коррекции. Вычисленные коэффициенты С – матрицы (⁵²Cr) приведены в таблице 7 для первых четырех орбитальных моментов падамиего нейтрона.

На рисунках 2,3,4 приведены рассчитанные угловые распределения упруго и неупруго рассеянных нейтронов вместе с имехицимися экспериментальными данными. Достигнутое согласие, особенно в случае ⁵⁶ Fe , показывает,что метод связанных каналов может успешно применяться для описания процессов взаимодействия нуклонов с ядрами.

Таблица З

Схема нижних уровней ядер

Уровни	n =	n = I		n = 2		3
Ядро	En(M3B)	I,	En (M*6)	I,	En(H3b)	1,
Урен-238 Хром-52 Кремпий-28 Железо-56	0 0 0 0	0+ 0+ 0+ 0+	0,044 I,433 I,78 0,847	2+ 2+ 2+ 2+ 2+	0,148 2,37 4,614 2,085	4+ 4+ 4+ 4+

Таблица 4

параметры	OULWACCENY	потенциалов	ичер	

 Π_{c}

Изотоп, программа	Е (Мәв)	$r_a = r_b (\frac{1}{2})$	a (f)	B (4)	V(M 3B)	Vso(MaB)	₩ _D (MэB)	W (M3B)	B 2	<u></u> \$4
Уран-238 ССРОТ	0,6	1,25	0,65	0,7	49,3	5,5	5,75	0,0	0,24	0,0
Железо-56 ССVIВ	3,26	I,25	0,63	0,47	48,55	7,5	7,18	0,065	0,24	0,0
Железо-56 ССVIВ	7,55	1,25	0,63	0,47	47,44	.7,5	8,46	0,151	0,24	0,0
Хром - 52 CCVIB	14,0	1,25	0,65	0,47	46,0	7,5	9,5	0,0	0,18	0,0
Кремний–28 сс∨1В	14,0	1,25	0,65	0,47	46,0	7,5	9,5	0,0	0 ,3 8	0,0

6t (6d (6ln(2 ⁺)	mb) mb) (mb)	8909 4761 171 ТОЧІ	9 [.7 1 0 e	8962 4777 173.0 программа о) јез корректора
e	j*	Real C	Imag G	RealC	Imag C
0 I	1/2 ⁺ 1/2 ⁻ 3/2 ⁻	-0,0562 -0,2422 -0,2119	0,8066 0,2675 0,2882	-0,0569 -0,2415 -0,2113	0,8050 0,2680 0,2892
2	3/2+ 5/2+	-0,0653 -0,0559	0,0583 0,0626	-0,0651 -0,0598	0,0585 0,0629
3	5/2 ⁻ 7/2 ⁻	-0,0017 -0,0012	0,0064 0,0100	-0,0017 -0,0012	0,0064 0,0I00

Е = 0,6 Мэв; уран-238 (диагональная часть матрицы С) Таблица 5

<u>Taomma 6</u>

Е = 0,6 Мэв; уран-238 (полная матрица С

Пал	Reputes		Pacce	янная	2 уровня		
l	. j *	n	e'	j≉'	Re C	ImC	
0	I/2 ⁺	I 2 2	0 2 2	1/2 ⁺ 3/2 ⁺ 3/2 ⁺	-0,0562 -0,0401 -0,0571	0,8066 0,0181 0,0184	
I	I/2 ⁻	I 2 2	I I 3	. 1/2 ⁻ 3/2 ⁻ 5/2 ⁻	-0,2422 -0,0652 0,0223	0,2675 0,2161 -0,0053	
I	3/2-	I 2 2 2 2 2	I I J 3 3	3/2 ⁻ 1/2 ⁻ 3/2 5/2 ⁻ 7/2 ⁻	-0,2119 0,0586 0.0492 0,0087 0,0184	0,2982 -0,0030 -0.0181 0,0015 0,0046	
	<u></u>						

Таблица 7

	Падаюцая		Pacce	пная	Два уг	Два уровня		
e	j*	n	l,	j' *	ReC	ImC		
		I	0	1/2+	0,1406	0,6561		
0	1/2*	2	2	3/2+	-0,0048	0,0664		
		2	2	5/2+	-0,030I	0,0665		
		I	I	I/2 ⁻	0,2688	0,5132		
т	1/2-	2	II	3/2-	-0,0349	0,0574		
1	1/2	2	3	5/2-	0,0367	0,0693		
		I	I	3/2	0,2395	0,6012		
I	3/2-	2	I	I/2 ⁻	0,0234	-0,0398		
		2	I	3/2-	0,0328	-0,0363		
		2	3	5/2	0,0099	0,0299		
		2	3	7/2	-0,0178	0,0752		
		I	2	3/2+	0,1698	0,4696		
		2	2	I/2 ⁺	0,0046	-0,0451		
2	3/2+	2	2	3/2+	-0,0290	-0,0387		
		2	4	5/2+	0,0077	-0,0277		
		2	4	7/2+	0,0306	-0,0388		
		I	2+	5/2+	0,2227	0,5915		
_		2	2	³ I/2 ⁺	-0,0167	0,0355		
2	5/2*	2	2	3/2+	-0,0066	-0,0219		
		2	4	5/2+	0,0045	-0,0445		
		2	4	7/2+	0,0111	-0,0520		
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2	4	9/2+	0,0234	0,0143		
		I	3	5/2	-0,1089	0,2880		
		2	3	I/2	0,0159	0,0385		
-	- 1	2	3	3/2	-0,0053	-0,8239		
3.	5/2-	2	3	5/2	-0,0626	-0,0098		
	and a second second	2	5	7/2	0,0215	0,0171		
		2	5	9/2-	-0,0291	0,0369		
		l	3	I/2 ⁻	0,1177	0,3798		
		2	3	1/2	-0,0140	0,0456		
	F /07	2	3	3/2	-0,0178	-0,0132		
3	1/2	2	3	5/2-	-0,0291	-0,0661		
		2	5;;	9/2	~0,0023	-0,0I00		
	1 · · ·	2	5	II/2 ⁻	0,0295	-0.0239		

E = 14 Мэв хром - 52 (полная матрица С); Gg (E) = 2427,8 mb; Gg (E) = 1088,1 mb; Gg (E) = 36,9 mb



Рис I. Дифференциальные сечения упругого (а) и и неупругого (б) рассеяния нейтронов на U²³⁸; ADAPE- расчёты, проведенные в адиабатическом приближении, учитывающем всю ротационную полосу









Рис. 4. Дифференциальные сечения упругого и неупругого рассеяния нейтронов на Ге⁵⁶ (Е = 3,26 Мэв). Вклад упругого и неупругого процессов, идущих через стадию составного ядра, рассмотрен по теории Хаузера-Фелбаха



Рис. 5. Диференциальное сечение упругого рассеяния нейтронов на ядре Fe⁵⁶(E = 7,55Мэв)



При ло жение

А. Общее описание

Программы ССКОТ, ССVIB, DIF2SCAT написаны для машины M-222 Центра по ядерным данным (Обнинск). Язык программирования АЛГОЛ-60 (TA-IM).

Все три программы базируются на 9 процедурах и двух блоках.

Основные процедуры

I. COUCH

2. INDEQ

3. REAMA

4. ROMEL

5. VIMEL

6. YCC

7. SJS

8. FGW

9. YLM IO. EJOK POTROT

II. ENOR POTVIB

.... DIOR FOILIB

Используются стандартные программы из библиотеки транслятора ТА-Ім:

а) решение систем линейных уравнений СП-1052;

б) программа обмена с магнитным барабаном СП-0544.

Б. Подробное описание основных программ ССРОТ, ССУІВ

Основные программы ССКОТ и ССУІВ контролируют выполнение всего алгоритма решения задачи. Алгоритмы этих программ весьма похожи, поэтому мы разберем подробно работу программы ССКОТ, отметив, разумеется, в соответствущих местах изменения алгоритма для программы ССУІВ.

I. Работа обсих программ начинается вводом исходных данных в следующем порядке:

a) Z , A , BE2 , BE4 , E , RMAX , LMAX , CONST, PAR , LEVEL ;

d) NMAX ;

•

в) печать исходных данных;

r) ввод NФ (для CCVIB).

2. Подготовка вспомогательных данных:

а) заполнение массива чисел n!10";

б) пареметры для блока записи на МБ;

в) перевод исходных данных в систему координат, связанную с центром масс системи сталкивающихся частиц.

3. Расчет С - независимых частей потенциала в каждой узловой точке: a) GAOR POTROT (POTVIB): б) печать потеншалов. 4. Построение схемы связи каналов соусн. 5. Pacyer Matpuyhux элементов RONEL (VINEL). 6. Решение системы дифференциальных уравнений INDEQ 7. Получение матрицы реакций ктама 8. Запись результатов на МБ. 9. Вычисление G_t (E) , $G_{el}(E)$, $G_{I,-L}(E)$. 10. Печать результатов. Описание входных данных Z - заряд ядра-мишени. А - массовое число ядра-мищени. BE2, BE4 – параметры деформации φ_2 и φ_4 . в - энергия налетанщего нейтрона в лабораторной системе координат (Мэв). RMAX - число узловых точек для интегрирования дифференциальных уравнений. LMAX - максимальный учитываемый орбитальный момент налетающего нейтрона. CONST[1:10] - MACCUB BODOMOTATEJISHNX KOHOTAHT. Используются: CONST[1] сонят[2] - радиус сшивки (ферми). const[3] - число шагов при интегрировании потенциала по углам. CONST[4] - константа связи, см. (59). РАК[1:8]- МАССИВ ПАРАМЕТРОВ ОПТИЧЕСКОГО ПОТЕНЦИАЛА. PAR[1]- глубина потенциала Вудса-Саксона (Мэв). PAR[2]- раннус потенциала Вулса-Саксона (ферми). PAR[3]- лиффузность потенциала Вудса-Саксона (ферми). PAR[4]- глубина потенциала объемного поглощения. PAR[5]- глубина потенциала ($\overline{\mathbf{C}}, \overline{\mathbf{U}}$). PAR[6]- глубина потенциала поверхностного поглощения (Мэв). РАК[7]- раднус потенциала поверхностного поглощения (ферми). РАК[8]- диффузность потенциала поверхностного поглощения (deputz).

```
      LEVEL[1:6] - массив параметров уровней ядра-мишени (Мэв).

      LEVEL[1] - \mathcal{E}_{3} - энергия (Мэв).

      LEVEL[2] - I_{4} - спин,

      LEVEL[3] - \pi_{4} - четность

      \pi = 0, если четность орицательна;

      \pi = 1, если четность положительна;

      NMAX - число рассматриваемых уровней ядра-мишени.

      NФ - число фононов в расчете матричных элементов

      вибрационных состояний.
```

Описание основных идентификаторов

ycc Sis	<u>-</u>	процедура вычисления коэфициентов Клебша-Гордона.
200		TRANSPORTER DATABANE ONDERVER DOWODU MURANI I IV INOVO
FGW	-	процедура расчета всимптотических волновых функции и их произ-
водных.		
АГМ	-	процедура расчета сферических функций.
X	-	действительный потенциал (диагональная часть).
W	-	мнимый потенциал (диагональная часть).
¥3		потенциал спин-орбитального взаимолействия.
VCPR	_	
VORT	-	denergy and the second se
XCLT	-	мнимыи потенциал (недиагональная часть).
ICH	-	энергия налетающего нейтрона в системе центра масс.
к		волновое число.
н	-	шаг при интегрировании потенциала по радиусу.
FACT[0:50]_	массив чисел n! 10-" .
RO	-	радиус сшивки в единицах К .
ячив	_	ячейка начала записи на МБ.
NEO	_	число связанных утавнений.
ETT.I 1.NEO		MACCUE CYANN CERSIN KAHAIOB
V V		
^, J		- деяствительная и мнимая части волновой функции.
X1, Y1		- деиствительная и мнимая части первои производнои волновои
функции.		
CR, CI		- действительная и мнимая части матрицы С.
cc[1:128]	l	- массив для записи на МБ.
SIGN 0:31	-	- массив сечений.

B. Программа DIF2SCAT.

Программа DIF2SCAT по данным, подготовленным программами ССКОТ или ССVIВ , для данного значения энергии Е падающего нейтрона рассчитывает угловую зависимость сечений $\mathfrak{S}_{t}(\theta)$, $\mathfrak{S}_{t}(\theta)$, $\mathfrak{S}_{t_{t}}(\theta)$.

Работа программы начинается вводом исходных данных в следущем порядке:

a) A , E , NLY , NBM , LMAX ; 6) TETNIN , TETMAX , DTETA .

Расчет угловых распределений ведется по формулам.

Необходимая для расчетов матрица С, полученная программами ССКОТ или ССУИВ, считывается с МБ. Для каждого значения угла печатаются сечения в следующем порядке.

Описание исходных данных

А - массовое число ядра-мишени. Е - знергия налетающего нейтрона Мэв, NLV - число уровней ядра-мишени, учитываемых в расчете. LMAX - максимальный орбитальный момент налетающего нейтрона. TETMIN - начальное значение угла рад , TETMAX - конечное значение угла рад , DTETA - величина шага по углам рад , NEM =2×LMAX + 1. IIPOITPAMMA CCROT

BEGIN REAL E. BE2, BE4, A, 2 ; INTEGER RMAX, LMAX ; INTEGER RWAY I ARRAY PAR[1:8], CONST[1:10], LEVEL[1:3,1:3] ; POC42(Z, 4, BE2, BE4, E, RHAX, LMAX, CONST, PAR, LEVEL) ; P0042(NM4X) 1 P1041(Z,A,LEVEL,BE2,PAR,E) ; SEGIN INTEGER NEQ; SUMB; NCH; N1 ; QEAL ECM, F, H, J, JG, KO, RO, PI : REAL NJ ; INTEGER NyLYKK ; ARRAY V.W, VS[1:RMAX], VCPR, VCPI[1:RMAX, 1:2], SIGM(0:3),FACT(0:501,E1LJ(1:15,1:4) ; ARRAY CC11:126) ; INTEGER 13, N# ; ECM:=A/(A+1)*E ; K:=CONST[4]*ECM/SQRT(E) ; H:=CONST[2]/RHAX | FOR N:=0,1,2,3 DO SIGM[N]:=0 ; N:=CONST[3] ; [3:=LEVEL[3:2] ; BEGIN REAL R.P.P4.RV.RS.TETA.DTETA.JOV.J2V.J4V. J05, J25, J45, 92, 94, F, E, TV, T5, D, DV, D5, 2 ; INTEGER ISK ; R:=0 ; F:=12,5663708 ; P4:=SQRT(P) ; RV:=PAR[2]*At(1/3) ; RS:=PAR[7]*At(1/3) ; DTETA:=1/N ; FOR I:=1 STEP 1 UNTIL RMAX DO BEGIN R:=R+H ; JOV:=0 ; J2V:=0 ; J4V:=0 ; TETA:=-DTETA ; JOS:=0 ; J2S:=0 ; J4S:=0 ; FOR K:=0 STEP 1 UNTIL N DO BEGIN TETA:=TETA+DTETA ; X2:=TETA×TETA ; 92:=(3×X2-1)/2×SQRT(5)/P4 ; ¥4;=(35×x2×x2-30×x2+3)/8×3/P4 ; . F:=(1+8E2×¥2+8E4×¥4) ; E:=(R-RV*F)/PAR[31 ;

```
IF E>30 THEN TV := 0 ELSE
       TV:=1/(1+EXP(E)) ;
      E:=LR-RS+F)/PAR[8] ;
      IF E>30 THEN TS:=0 ELSE
       BEGIN TS:=EXP(E) 7
          TS:=4*TS/(1+TS)/(1+TS) ;
        END :
      IF N=OORK=N THEN D:=DTETA/2 ELSE
        D:=DTETA :
      DV:=D*TV ; DS:=D*TS ; JOV:=JOV+GV ;
      J05:=J05+D5 ; J2V:=J2V+DV=¥2 ;
      J25:=J25+D5×92 ; J4V:=J4V+DV×94 ;
      J45;=J45+D5×¥4 ;
    END ;
  VFI1:=-PARE11*JOV +
  Wf []:=-PAR[4]*JOV-PAR[6]*JOS ;
  VCPR[1,1]:=-P*PAR[1]*J2V ;
  VCPR[1,2]:=-P*PAR[13*J4V ;
  VCPI[1,1]:=-P*(PAR[4]*J2V+PAR[6]*J25) ;
  VCPI[1,2]:=-P*(PAR[4]*J4V+PAR[6]*J45) ;
  E:=(R-RV)/PAR[3] ;
  IF E>30 THEN TV:=0 ELSE
    BEGIN TV:=EXP(E) ;
         TV:=2*TV/(1+TV)/(1+TV)/R/PAR(3) ;
       END ;
     VS[1]:=-PAR[5]=TV #
    END.
END ;
P1041(V,W,VS,VCPR,VCPI) :
FACTE01:=1.7
FOR N:=1 STEP 1 UNTIL 50 DO
```

FACTINI:=N=FACT[N-1]/10 ;

```
H:=K+H : HO:=H+(RMAX+3) : KO:=LEVEL[1,2] :
P1:=-LEVEL[1,3] ; ЯЧМЬ:=0 ;
FOR LISC STEP 1 UNTIL LMAX DO
  BEGIN PICE-PI +
    FOR J;=L-,5+L+.5 00
      HEGIN IF JKO THEN GO TO WE F
        FOR JG: #48: (LEVEL(1,2)-J)STEP 1 UNTIL
        LEVEL/1+21+J+.1 00
          BEGIN COUCHIL, J. JC. PI, LEVEL .....
              NEQ1 ;
            5EGIN ARRAY 42,44,X,X1,4,4111.NEQ,
               1:NEQJ,CR,CI[1:NEG] ;
                ARRAY TLJ(1:4) :
              ROMEL(EILJ:2, NE2, JG: KG:421 ;
              ROMEL(EILJ:4, NE2, JG:KO:44) ;
              P1041(A2, 44) ;
              NCH:=NEG ;
           INDEG(ECHINEQ, EILJIRMAX, HIVIW, VS)
             VCPR, VCP1, 02, 04, X, X1, Y, V1) ;
           REAMALECH, RO, NEC, EILJ, X, X1, Y, V1;
             CR,Cl) ;
           BEGIN FOR N1:-1 STEP 1 UNTIL 124
               00 CC[N1];=0 ;
             CC[1]:=L : CC[2]:=J ;
             CC[3]:=JG ; CC[4]:=NCH ;
             FOR N1:=1 STEP 1 UNTIL NCH NO
               SEGIN CCI64+N11:=CRIN11 :
                 CC[79+N1]:=C[[N1] ;
                 FOR N:=1,2,3,4 D0
                    CC[4×N1+N]:=E1LJ[N1+N1 i
                END :
```

```
P0544(CC[1],CC[12E],1,TRUE,
                          84M6) ;
                        84M6:=84M6+129 ;
                      END #
                      P1041(CR.CI) 1
                      TLJ[4]:=0 ; NJ:=2×JG+1 ;
                      SIGMEOI:=SIGMEOI+NJ×CIEII :
                      KK:=1 ;
                      FOR NIEL STEP 1 UNTIL NEQ DO
                        BEGIN IF EILJIKK+11#EILJIN+11
                            THEN PK:=KK+1 ;
                          SIGM[KK1:=SIGM[KK]+NJ×
(CR[N]+2+C][N]+23;
                               TUJ[4]:=TUJ[4]-4×(CR[N]+2+
                                 C1[N]+2) ;
                          END ;
                         τ∰J[4]:=TLJ[4]+4×C][1] ; TLJ[]:=L ;
                         TLJ121:=J + TLJ131:=JG +
                         11
11041(TLJ) 7
                         PN040(TLJ) i
                      ENC ;
                    END ;
                      .
                END ;
            END I
          FOR KK:=0,1,2,3 00
            SIGM(KK):=SIGM(KK)*.12566/2/(2*LEVEL[1,2]+1)/K/
            к ;
          P1041(SIGM) ;
        ENG :
      END
END
```

9I

IPOTPANMA "CCVIB" DEGIN REAL E.CE2.BE3.A.Z ; INTENER RMAX, LMAX ; INTEGER NHAX . 4RRAY PAR(1:8), CONST(1:10), LEVEL(1:3,1:3) ; PG042(Z,A,BE2,SE3,E,RMAX,LMAX,CONST,PAR,LEVEL) ; PUD42ENHAX; ; P_.41(Z:A.LEVEL, CE2, PAR, E); BEGIN INTEGER NEG. SUME, NCH. N1 ; REAL ECH, K, H, J, JG, KO, RO, PI J REAL NJ J INTEGEP N.L. WK ; ARRAY V, W, VSL1: RHAX1, VGFR, VCPIL1: RMAX, 1:21, SIGH(C:3), FAGT(0:50), EILJ(1:15,1:4) ; ARRAY CC[1:126] ; INTEGER 13, NO ; L16IN P0042(N#) ; ECM:=A/(A+1)*E ; K:=CONST[4]*ECM/SQRT(E) ; H:=CONSTICI/RMAX ; N:=CONSTICI ; I3:=LEVEL(3,2) ; FGR N:=0,_,2,3 D0 SIGM(1,):=0 ; LEGIN REAL R, RA, E, C, TV, TV1, TV2, S, S1, S2, RA1, S3, S4 ; INTEGER 1 J R:=U ; RA:=FAR(2)*At(:/3) ; SI=+>*PAR(5]/PAR(3] ; S1:=RA/PAF(3) ; 52:=51*51/2 ; RA1:=PAR(7]*RA/PAR(2) ; S3:=PAR(6]#RA1/PAR(8) ; \$4:=PAR[6]*(RA_/PAR[8])12/2 % FOP I:=1 STEP 1 UNTIL RMAX DO 5EGIN R:=R+H ; E:=(R-RA)/PAR(3) ; IF E>20 THEN BEGIN TV:=0 ; TV1:=0 ; T22:=0 ; ENDELSE UEGIN C:=EXP(E) ; TV:=1/(1+C) ; TV1:=C=TV ; TV1:=TV1=TV ; TV2:=TV=(1-C) ; TV2:=TV2×TV1 ;

```
END I
       VIII:=-PARCIINTV : WEII:=-PARCAINTV :
       VS[1]:=-S#TV1/R ; C:=TV1*S1 ;
       VCPR[1,1]:=-PAR[1]=C ;
       VCPI(1,1):=-PAR(4)=C ; C:=TV2=S2 ;
       VCPR[1,2]:=PAR[1]=C ; VCPI[1,2]:=PAR[4]=C ;
       E:=(R-RA1)/PAR(8) ;
       IF E>30 THEN
        BEGIN TV:=0 ; TV1:=0 ; TV2:=0 ;
         END ELSE
         BEGIN C:=EXP(E) ; TV:=C/(1+C) ;
           TV:=TV=4/(1+C) ; TV1:=(1-C)/(1+C) ;
           TV1:=TV=TV1.1.TV2:=C/(1+G) 7.
          TV2:=(1-TV2*6/(1+C))*TV1 ;
         END ;
       WIII:=WII]-PARI61xTV ;
       VCPI(1,11:=VCPI(1,13+TV1=S3 ;
       VCPI[1,2]:=VCPI[1,2]-TV2=S4 ;
     END ;
 END ;
 P1041(V,W,VS,VCPR,VCPI,H,RMAX) ;
FACTIO1:=1 ;
FOR NIEL STEP 1 UNTIL 50 DO
  FACTENJ:=N*FACTEN-13/10 ;
H:=K+H ; RU:=H+(RMAX-3) ; KO:=LEVEL[1,2] ;
PI:=-LEVEL(1:3) ; A4M6:=0 ;
FOR L:=0 STEP 1 UNTIL LMAX DO
  BEGIN PI:=-PI ;
    FOR J:=L-.5.L+.5 DO
      BEGIN IF JOO THEN GO TO M1 ;
        FOR JG:=ABS(LEVEL(1,2]-J)STEP 1 UNTIL
        LEVEL(1,2)+J+,1 00
```

```
BEGIN COUCH(L, J, JG, PIILEVEL, EILJ, NEW) ;
  EEGIN ARRAY A2, A4, X, X1, Y, Y1(1:NEQ,
      1:NEQ1.CR.GILL:NEQ] ;
      ARRAY TLJ[1:4] ;
    VIMEL(EILJ, NEG, RMAX, NO, BE2, BE3, JG,
      13,42,441 ;
    P1041(A2,44) ;
    INDERLECH, NEW, EILJ, RNAX, H, V, W, VS.
      VCPR.VCP1,A2,A4+X+X1.V+V1) ;
    REAMALECH, RO, NEQ, EILJ, X, X1, Y, VI, CR.
      CI) ;
    SEGIN FOR NI:=1 STEP 1 UNTIL 128 DO
        CCLN11:=0 :
      CC[1]:=L ; CC[2]:=J ; CC[3]:=JG ;
      CC[4]:=!,CH ;
       EOR 1:=1 STEP 1 UNTIL NCH DO
         BEGIN CC(64+N1):=CR(N1) ;
           CC[79+N1]:=CI[N1] ;
           FOR N:=1,2,3,4 DO
              CCT4=N1+N1:=EILJ[N1,N1 ;
         END
       P0544(CC(1), CC(128), 1, TRUE, 84H6) ;
       84M6:=84M6+ 29 1
     END
     P1041(CR,C1) ;
     TLJ[4];=0 ; NJ;=2×JG+ ;
     SIGM(0):=SIGM(0)+NJ×CI(1) ; KK:=1 ;
     FOR N:=1 STEP 1 UNTIL NEQ DO
        BEGIN IF EILJIKK, 11#EILJIN, 11 THEN
            KK:=KK+1 ;
         SIGH(KK):=SIGM(KK]+NJ×(CR[N]+2+
                          t_{i_1}
            CI (NI+2) ;
```

```
TLJ[4]:=TLJ[4]-4=(CR[N]+2+
                             CI(N]+2) ;
                       END ;
                     TLJ[4]:=TLJ[4]+4×GI[1] ; TLJ[1]:=L ;
                     TLJ[2]:=J ; TLJ[3]:=JG ;
                     P1041(TLJ) ;
                   END ;
                 END ;
M1;
             E10 3
         END :
        1 08 KK:=0,1,2,3 00
         SIGH(KK):=SIGH(KK)*.12566/2/(2*LEVEL().2)+1)/K/K ;
        +1041(S1GM) +
     525 i
END :
```

```
END
```

IPOTPAMMA, DIF2SCAT"

```
1441
        12314 CLAL J.J.J.A.C.TETA.JI.KG.MJI.K.KGI.KG2.KOBO.
            TETTINATE MAX, DIETA, C. CONST. 4
            1571318 43,858,0,800,41,804UV,0444X,8,5,51,88,
            1++21++34/45+ML1+ML1M (F
            1834/ 3011:128),910:10,0:10),EILJ(1:15,1:4),
            U41(h:1,1:15),CR,CI(1:15),DSIG#[0:2,0:1+0:1+
            3:1+-4:41,SIGMANE0:21,FACT10:501 (
         17 A 177 211 =1 1
          FOR WEEL STEP 1 MATLE 50 00
            CAST:MISEN*FAGT(N-1)/10 #
          PID-DEALE-NEV-NBH, EMAK) -
          PHOADCTETWINGTETHAX, DTETAS 4
          FIN TETA: FETMIN STEP DEETA UNFIL TETMAK DO
            02018 FD9 91=0,1/2 00
                SESTS SIGNAW(N):=0 ;
                  799 3:=0,1 00
                    578 S:=7/1 D0
                      FOR 51:=0,1 00
                        TOR WN: =- 4 STEP 1 UNTIL 4 DU
                          DSIG2(0,R,S)S12001;=0.3
                5 20 3
              ULICTETA, LHAX, LMAX, Y) - F
              3995:=) 1
              123 NS: =1 STEP 1 UNTIL NEM UO
                SEG(1 P0544(00(1),00(138))1,FALSE,84M6) ;
              1:=CC(11 ; J:=CC(2) ; 404:=CC(4) ;
              FUR N1:=1 STEP 1 UNTIL 15 00
                BEGIN CHICOUNII:=CCC64+NII ;
                  CRI(1+N1):=CC(79+N1) :
```

```
FOR N:=1.2.3.4 00
      EILJ[N1,N3:=CC[4=N1+N1 ;
  END ;
N:=0;
FOR NI:=1 STEP 1 UNTIL NEW DO
  SEGIN IN:=EILJIN1,21 ; L1:=EILJIN1,31 ;
    JI:=EILJ(N1.4) ;
    IF GILJ(N+1,1)<EILJ(N1,1) THEN
      N:=N+1 F
    FOR 5:=0,1 00
      BEGIN KG:=SQRT(J+,5) ;
        KG:=IF (S=1)AND(J<L) THEN -KG ELSE
           KG į _
        FOR 51:=0,1 00
          FOR MNSE-IN STEP 1 UNTIL IN DO
             BEGIN #J1:=5-40-.5 ;
               X:=1-2*51 ; HL1:=5-51-HN ;
               MLIM;=ABS(HL1) ;
               IF ABS(HJ1)>JORMLIM>L1 THEN
                 GO TO P ;
               \mathsf{KG1}:=\mathsf{IF}\ \mathsf{L1} < \mathsf{J1}\ \mathsf{THER}
                 SQRT(LI+.5-MJI"X) ELSE
                     X#$38T(L1+,5+MJ1#X) ;
                   KG1;=KG1/SaRT(2+L1+1) ;
                   KG5:=4CC(5×J1+5×IN+54J+5*
                     MJ1+2×0H,2×5-1+FAGT) :
                   IF KGR=0 THEN GO TO P ;
                   K03¢:=1 ;
                   IF WLIKO THEN
                     BEGIN IF 2+(4L1:2) +HL1
                       THEN KO30:=-K034
                   END :
```

```
C:=KG×K41*KJ?*KJ}**
                             V[L1/HL1H] 3
                           FOR R:=0.1 00
                             DSIJMEN, R, S, SI, MN ):=DSIGME
                             N, R. S. SI. MNI+CKCRIER. HII F
                         END ;
                   END :
              END :
             1405:=9405+129 1
          312 8
        TOR ATED STEP & UNTIL NEV CO
          TOR S:=0+1 00
            FOR $1:=0,1 00
              FOR WN: =- 4 STEP 1 UNTIL 4 DU
                 FJR R:=0,1 00
                $1344N(N):=SIGMAN(N)+751GM(N,R,S,S1)
                 443+2 ;
      C-j15T:=1.3017999/E/At2*(a+1)t2 :
      5 JR N:=0,1,2 00 SISMANIN1:=SIGMANIN1+CONST ;
      PID41(TETA,SIGMAN) J
    112 1
  P1041(A, E, NLV, NBM, LMAX) ;
END
```

```
ОПИСАНИЯ ПРОЦЕДУР
PROCECURE COUCH(L.J.JG, PI, LEVEL, 4, N) ;
  REAL J.JG, PI ; INTEGER L, N ; ARRAY LEVEL, A ;
 BEGIN PEAL JIIV & INTEGER X.U.W.K.Q.LI ;
   a:=0 ;
   FOR K:=1 STEP 1 UNTIL NMAX DO
     FOR J1:=ABS(JG-LEVEL(K,2))STEP 1 UNTIL
     JG+LEVEL[K.2]+.1 00
         BEGIN X:=(1-PI*LEVEL[K,3])/2 ;
          U:=J1+,5 ; W:=J1-,5 ;
           L1:=IF ((U+X):21+2>((W+X):2)+2 THEN U
            ELSE W ;
        .
           IF LISLMAX THEN GO TO MET ;
           a:=c+1 ; A[Q;1]:=LEVEL[K,1] ;
           A[4,2]:=LEVEL[K,2] ; A[4,3]:=L1 ;
           A[g,4];=J1 ;
         END ;
     N:=0 ;
     FOR DIEL STEP 1 UNTIL N DO
       IF ALG, 1)=LEVEL[1,1]AND(ALG,3]=LAND
       AIQ:41=J) THEN
         5EGIN FOR K:=1,2,3,4 00
             BEGIN Y:=A[1,K] ; A[1,K]:=A[g,K] ;
               A[Q,K]:=9 ;
             END :
           GO TO ME
         END ;
```

END ; REAL

.

METI

ME:

```
PROCEDURE ROMEL(A,LA,N,J,KO,W) ; REAL J,KO ;
 INTEGER NALA : ARRAY A.W :
 BEGIN REAL X+2, NH4, KG, KG1, RAC ;
      INTEGER K, 1, P, M, N1, N2, N3, N4, N5, N6 ;
  N#4:=12.5663708 ;
  FOR K:=1 STEP 1 UNTIL N DO
   .SEGIN Z:=(2+А[K,4]+1)/ПИ4 ;
      FOR I := K STEP 1 UNTIL N OC
        BEGIN P:=J-,5-A[1,2]*2-A[K,2]+
            (A(1,3)-A(K,3))/2 ;
          X:=1F 2*(P:2)=P THEN 1 ELSE -1 ;
          X:=X=SQRT(Z=(2=A[1,2]+1)=(2=A[1,4]+
            111 7
          л1:=2×A(K,4) ; л2:=2×A(1+4) ;
           N3:=2×LA ;
          KG:=VCC(A1+A2+A3+-1+1+0+FACT) ;
          П4:=2×КО ; П5:=2×А[].2] ;
           П6:=2×A[K,2] ;
          KG1:=VCC(A5+A3,A6+A4,0+A4,FACT) -
          ₫4:=2×J i
          RAC:=SJS(11+36,14+15,12,13,FACT) +
          WFK+11:=X=KG=KG1=RAC ;
        END ;
      FOR M:=1 STEP 1 UNTIL K-1 DO
        wtk,w];=wtm,K] {
    END
END ;
```

```
PROCEDURE VIMEL(A, N, NLV, N+, BE2, BE3, JG, 13, W2, W4) ;
    REAL: BE2, BE3, JG ; INTEGER N, NLV, N+, 13 ;
    ARRAV A.W2.W4 - 3
    BEGIN REAL AL, THA, X, ACF, KU, S, E1, E2, E1, EJ J.
        INTEGER T.LM.I.K.K1.J.I7 J
        ARRAY Q[1:2,0:5,1:3,1:3] /
      SWITCH PE:=MO.MP.M4 3 NH4:=12,5663708 ;
      FOR I:=1 STEP 1 UNTIL N DO.
        FOR J:=1. STEP 1 UNTIL N DO W2[1.J]:=W4[1,J]:=0 ;
      FOR T:=1,2 DO
        FOR LA: =0, 1, 2, 3, 4, 5 DO
          FOR 1:=1,2,3 DD
            EOR K:=1,2,3 DO Q(T,LM,I,K):=0 3
      AL: #BE212/SQRT(NHA) ; X: #SQRT(2#13+1) ;
      412+0+1+11;=AL 1
      IF NLVEL THEN GO TO MET 1
      Q[1+2+1+2];=BE2'; Q[2+0,2+2];=AL=7/SQRT(5);
      Q[2+2+2+2];=+.53452248+2+AL 1-
      .Q[2+4+2+2];=AL+SQRT(2) ;
      IF NLV=2 THEN GO TO MET 3
      1F 13=3 THEN
        BEGIN Q(1,3,1,3):==BE3 : S:=AL=BE3/BE2 :
          Q[2,1,2,3];=S=SQRT(3/70) }
           Q(2,3,2,3);*S+(+,51639778) }
           Q(2+5+2+3);=S=SQRT(10/21) }
            END ELSE
            BEGIN Q[1+2,1,3];=BE2+5QRT(,4)*X';
              IF NOEL THEN BO TO MET ;
              GO. TO PELI3:2+11 1
M0;
              Q(2,0,1,3);=AL/SQRT(2/5)+;
              60 TO M 1
M2:
              Q[2;2,1,3];=AL/SQRT(2)=(-,53452248) ;
```

```
GO TO M J
M4 :
               R[2;4,1,3];#AL ;
M:
               Q[2:0;3:3]:=AL=X/SQRT(5)=(SQRT(5)+4=X=
                 SJS(4,13=2,4,13=2,4,0,FACT)) ;
              R[2,2,3,3]:=-.53452248=AL=X+4=X+SJS(4,13=
                 2,4;13=2;4,4,FACT) 3
               Q[2+4+3+3];#AL/SQR 7(2)=X=4=X=5J<+4+13=2+4+13=
                 214181FACT) 3
          END ;
MET
        1
        'K:=1 F E1:=0.F
        FOR I:=1 STEP 1 UNTIL N DO
          BEGIN EI:=A(I,1) ;
             IF EISEL THEN KISK+1 I
             E1:#E<sup>1</sup>_3-K1:=K 7 E2:#E1 7
             FOR JINI STEP 1 UNTIL N DO
               BEGIN EC. =A(J+1) 7
                IF EJFER THEN KI :=K1+1 3
                 E2:=EJ ;
                 FOR. LM: =0,1,2,3,4,5 D0
                   BEGIN KU: #Q(1, LM, K, K1) | 5:=1 ;
                      IF KUED THEN GO TO R1 ELSE GO TO MACP ;
HACP:
                      BEGIN REAL X, KG, RAC ;
                          INTEGER P, J1, J2, J3, L1, L2, L3 ;
```

P1=JG-;>-A1J,23=2-A11+23+(A1J,33+

X:=[F (P12)=2=P THEN 1 ELSE -1 ; J1:=2=A(1+4) ; J2:=2=A(J+4) ;

KG:#VCC(J1,J2,J3,-1,1,0,FACT) ;

```
102
```

J3:=2×LH 3

IF KGED THEN

ALT.317/2 1

```
BEGIN ACP:=0;
GO TO ME;
END;
J2:=2*A[1,2]; J3:=2*JG;
L1:=2*A[1,2]; L2:=2*A[J,4];
L3:=2*LM;
RAC:=5J5(J1,J2,J3,L1,L2,L3,FACT);
ACP:=X*RAC*KG*
SQRT((J1+1)*(L2+1)/TM4);
```

```
ME:
```

END ; IF S#1 THEN GO TO R1 ELSE GO TO R2 ; W2(1,J):=W2(1,J)*ACP*KU ; IF N*#1 THEN GO TO KOHEU ; KU:=Q(2,LM,K,K1) ; S:=2 ; IF KU=O THEN GO TO KOHEU ELSE GO TO MACP ; R2: W4(1,J):=W4(1,J)*ACP*KU ;

R2: W4(1,J):=W4(1,J)+ACP=KU ; KOHEU: END ; END ; END ; FOR 1:=2 STEP 1 UNTIL N DO FOR J:=1 STEP 1 UNTIL 1-1 DO BEGIN W2(1,J):=W2(J,1) ; W4(1,J):=W4(J,1) ;

BEGIN W2(I,J);=W2(J,1) ; W4(!,J):=W4

```
PROCEDURT INDEQLECH, N, EILJ, RM, M, V, W, VS, VCPR, VCPT, 42,
        34, K, K1, Y, Y1) | REAL ECM, H | INTEGER N. RM |
        ARRAY TILJ.V.W.VS.VCPR.VCPI.AR.A4.X.XI.V.VI (
        SEGIN REAL DERVENNE : INTEGER LIKIKU, RIKI, HZ, H4, H6 ;
          ARRAY TELERAND, VELICEN, 0:63 : ARRAY CORELICAND F
          12:=1+4 ; 14:=12+42 ; N6:=62+84 ; H1:=4×60 ;
          THR TIEL STEP 1 UNTIL N DO
            SEGLA FOR K:=1 STEP 1 UNTIL N2 DO COR(K):=0 ;
              TOR KIEL STEP 1 UNTIL NA DO T(K):=0 7
              T[N2+3×1-1];=H1(E1LJ(1+3)+1) $ KU:=0 $ R:=0 $
7)INT1:
              3:=8+1 ;
              DEGIN REAL EN, P.A.L. J. PS. AS ;
                   INTEGER 4, M1, S, S1 ; ARRAY SUM(1:41 ;
                 FOR SIFT STEP 1 UNTIL N OU
                   BEGIN EN: = ECM : L:=EILJIS(3) :
                     J:=EILJ(5,4) ;
                     >S:=L*(L+1)/(H*R)+?-1+(EILJ(S,1)+V(R)+
                       VS(R)×(J+(J+1)-L*(L+1)-,75))/EN ;
                     15:=W191/EW ( S1:=M2+2×S-1 )
                     SUM(1):=P5*T(S1) : SUM(3):=P5*T(51+1) ;
                     3UM[2]:=GS*T[S]+11 ; SUM[4]:=1S*T[S]] ;
                     FOR MITE STEP & UNTIL N DO
                       BEGIN P:=(VCPR[R,1]=42[S,M]+
                          VCPRIR.21=A4(S+M))/EN ;
                         R:=(VCPI(K,1)*A2(S,M)+VCPI(R,2)*
                         44[S.M])/EN ;
                       M1:=N2+2*#-1 ;
                       SUML11:=SUML11+P+TEN11 ;
                       SUM[2]:=SUM[2]+@*T[M1+1] ;
                       SUM(3):=SUM(3)+P*T(M1+1);
                       SUM(4):=SUM(4)+Q+T(H1) ;
                     END ;
```

I**04**

```
$1:=N4+2x5-1 ; TI$11:=SUM[1]=SUM[2] ;
      ;
      T[S1+1]:=SUM[3]+SUM[4] ;
      ;
    END ;
END ;
FOR KIEL STEP 1 UNTIL N2 DO
  BEGIN T[N6+K]:=2 +T[N2+K]+T[K]+H++T[N4+K] ;
    T(K]:=T(N2+K) ; T(N2+K]:=T[N6+K] ;
  END ;
FOR KIEL STEP 1 UNTIL N2 DO
  COR[N2+K]:=T[N4+K] #
R;=R+1 3
BEGIN REAL EN, P, Q, L, J, PS, QS ;
    INTEGER M. HI.S. SI ; ARRAY SUMIL:4) ;
  FOR S:=1 STEP 1 UNTIL N DO
    BEGIN EN:=ECH ; L:=EILJ(5,3) ;
      J:=E144[5,4] ;
      PS:=L*(L+1)/(H*R)+2-1+(E1LJ[3+1)+V[R]+
       VS[R]×(J×(J+1)-L×(L+1)-.751)/EN ;
      15:=W(R)/EN ( 51:=42+2+5-1 )
      SUM(1):=PS*T(51) : SUM(3):=PS*T(51+1) :
      SUM(2):=45*T(51+11 ; SUM(4):=Q5*T(51) ;
     FOR MIST STEP 1 UNTIL H DO
        BEGIN P:=(VCPRLR,1)×42[5,M)+
           YCPR(R,2]*44(S.M))/E4 +
          1:=(VCPI(R:1)*42(5,#1+VCPI(R:2)*
            44(S.N1)/EN ;
          M1:=N2+2+M-1 3
          SUN[1]:=SUN[1]+P+T(M1] ;
          SUN(2):=SUN(2)+Q+((M1+1) ;
          $83(31:=$84(31+P=T(M1+1) ;
```

RE:

1M;

• •

I05

```
END ;

j1:=N4+2×S-1 ; T(S1):=SUM(1)-SUM(2) ;

;

T(S1+1):=SUM(3)+SUM(4) ;

;

END ;

END ;

END ;

If step 1 until N2 DO

<u>2CR10</u> T(M2+K):=T(N2+K1+H×H/12×(T(N4+K)-2×

COR(N2+K)+COR(K)) ;

COR(K):=COR(N2+K) ;

<u>END</u> ;

R:=R-1 ;

IF R<RM-6 TMEM GO TO POINT1 ;

FOR K:=1 STEP 1 UNTIL N2 DO U(K,KU):=T(K) ;
```

SU4[4]:=SU4[4]+R×T[M1] ;

```
FOR K:=1 STEP 1 UNTIL N2 DO U(K.KU):=T(K) ;
IF KU<5 THEN
BEGIN KU:=KU+1 ;
GO TO POINT1
```

```
FOR KIEL STEP 1 UNTIL NZ DO
```

341

: .. :

```
BEGIN DER:=(U(K+5)-U(K+0)+9*
```

```
(U[K,1]-U[K,5])+45*(U[K,4]-U[K,2]))/H1 ;
```

```
F:=U(K,3) ; <1:=K:2 ;

IF K=K1=2 THEN

BEGIN V(1,K1):=F ; V1(1,K1):=DER

END ELSE

BEGIN X(1,K1+1):=F ; X1(1,K1+1):=DER
```

```
END :
```

END

END ;

```
PROCEDURE REAMA(ECM, RO, NEQ, EILJ, X, X1, Y, Y1, CR,
 CI1 ; REAL ECM, RO ; INTEGER NER ;
 ARRAY Y, X1, V, Y1, E1LJ, CR, CI ;
 BEGIN REAL KO,K,RC1 ;
      INTEGER N.N2, N4, 1, J,C,D ; ARRAY RES(1:6] ;
   N2:=2=NEQ ; N4:=4×NEQ ;
    BEGIN ARRAY &[1:N4+1,1:N4+1] ;
      FOR 1:=1 STEP 1 UNTIL N4+1 00
        FOR J = 1 STEP 1 UNTIL N4+1 DO
          A[1; J]:=0 ;
      FOR I .= 1 STEP 1 UNTIL NEG DO
        FOR J:=1 STEP 1 UNTIL NEQ DO
          BEGIN A[4+1-3,2*J-1]:=x[J,1] ;
            A[4*1-3;2*J]:=-Y[J,1] ;
            Af4=[-2;2×J-1];=×1[J,[] ;
            Af4×t-2;2×J]:=-Y1(J;t);
            Af4=[-1;2=J-1];=9[J;[];
            A[4=1-1+2×J]:=x[J+1];
            A[4×1+2×J-1]:=y1[J,1] ;
            A[4*[+2*J]:=X1[J+1] ;
         END ;
     K0:=0.2187=SQRT(ECM) ; J:=0 ;
     FOR N:=1 STEP 1 UNTIL NEQ DO
         BEGIN K:=0.2187×
             SGRT(ABS(ECM-EILJ[N,1])) i
           K:=K/K0 ; R01:=K=R0 ;
           FGW(RO1,EILJ[N,3),RES) (
           IF N=1 THEN
             BEGIN A[1, N4+1] :=+RES[1] ;
               A[2,N4+1]:=+RES[2] ;
           EN0 ;
```

i .

I07
```
KI=SRRT(K) - C1=4+N-3 - 1
          D:=2*(NEQ+N)-1 ;
          IF ECH>EILJ[N+1] THEN
            BEGIN J:=J+1 ; A[C+C]:=-RES[3]/Y ;
              ALC,D+13:=RES[13/K ;
              A[C+1+D]:=-K=RES[4] ;
              A[C+1,D+1]:=K=RES(2] ;
              A(C+2+D):=-A(C+D+1) ;
              A(C+2+D+1):=A(C+D) ;
              A[C+3:D]:=-A[C+1:D+1] ;
              A[C+3;D+1]:=A[C+1;D] ;
            END ELSE
            BEGIN ALC, DI:=-RESISI/K ;
              A[C+1+D]:=-K=RES[6] ;
              A[C+2+0+1]:=A[C+0] ;
              A[C+3,D+1]:=A[C+1,D1 ;
            END ;
        END ;
    P1052(N4+1,N4+A) ;
    FOR I:=1 STEP 1 UNTIL NEQ DO
      BEGIN CR(1):=0 ; C1(1):=0 ;
      END ;
   FOR I:=1 STEP 1 UNTIL J DO
      BEGIN CR[1]:=A[N2+2×1-1,N4+1] ;
       C1[]]:=A[N2+2=I+N4+1] ;
      END :
  END ;
END ;
```

```
REALPROCEDURS VCC(J1, J2, J, M1, M2, H, FACTORIAL) ;
      VALUE 31,32,3,41,43,4 $ INTEGER 31,32,3,81,82,8 $
      ARRAY TACTORIAL ;
      SEGIN INTEGER Z.ZWIN,ZWAX / REAL CO /
        1F H: + U2 > MORAES(41) > ABS(J1) ORABS(M2) > ABS(J2) CK
          185(4)> 185(J) 28J>J1+ J228J < 185(J1- J2) 68
          J1+J2+J+2+((J1+J2+J):2) THEN VOC:=0 ELSE
          15019 2016190 1
            17 J-12+4120 THEN 2018:==J+J2-111 ;
            1F J-01-M2+24INKO THEN 3414:=-J+11+M2 ;
            174X:=11+12-1 ;
            15 JR+M2-ZMAX<0 THEN ZMAX:=J2+ 12 ;
            1F J1-91-ZMAX<0 THEN ZMAX:=J1-91 :
            50:=5 ;
            TOR 2:=ZWIN STEP 2 UNTIL ZHAX DU
              66:=00+(IF Z=4*(Z:4) THE4 1 ELSE
                -1)/(FACTORIAL(2:1)*FACTORIAL((J1+J2-4-2)
                131*FACTORIALE(J1-H1-Z)121*F10TORIALE(J3+
                M3-20121*FACTOR(AL((J-J2+M1+2)12)*
                FASTORIAL(4J-J1-42+3):21) ;
            100:=SIRT((J+1)*FACTORIAL((J1+J2+J)[2)*
              F40T)R14L(:J1-J2+J):21*
              FAUTOR 1421 (-J1+J2+J) 123 *
              FACTORIAL((J1+M1):2)=FACTURIAL((J1-M1):2)=
              *C*ESCTORIAL(US+AR)181*
        FACTORIAL((J2-M2):2)*FACTORIAL((J+M):2)*
        FACTORIAL ((J-W) 21*CC/
        FACTORIAL((J1+J2+J+2):21/10)=S1GN(CC)
    END
```

END :

```
REAL PROJECTURE SUS(U1, J2, J3, L1, L2, L3, FACTORIAL) :
      V4642 31, J2, J3, 61, 62, 63 ;
      INTEGED (1.12, J3, L1, L2, L3 ) ARRAY FACTORIAL (
      LEDIN INTEGER HIGHININMAXIX1:X2, K3, K4, X5, X6, X7 (
          VENU OWEDAYDD I REAL
        PRISTOURE DELTA(A, B, C) ; VALUE A, B, C ;
         1972929 29890 1
          #AUTORIAL((A-8+C):2)*#AGTURIAL((-4+8+C):2)/
              FACT 38 I AL [ ( A+B+C+2 ) : 2 ) )
            145 1
          15 J1+J2<J30R435(J1-J2)>J30R
            11+J2+J3#2*((J1+J2+J3):?)07J1+L2<L30R
            183(J1-L2)>L30RJ1+L2+L3*7×((J1+L2+L3)12)08
            1+J2<L308485(L1-J2)>L308
            1+J2+L3#2*((L1+J2+L3):?)ORL1+L2<J3)R
            155(L1-L2)>J394L1+L2+J3*2*((L1+L2+J3)12) THEN
            145:=0 215E
            92919 00594:=0 ( WM19:=)1+J2+J3 (
             1E MULTICUL+L2+L3 THEN MMIN:=J1+L2+L3 ;
             IF WAINKLI+UR+US IMEN WAINIELL+UR+LS :
             15 MMIH<L1+L2+J3 THEN MMIH:=L1+L2+J3 ;
             WHAX:=J1+J?+L1+L2 ;
             IF MMAX>J2+J3+L2+L3 THEN MMAX:=J2+J3+L2+L3 I
              15 N/4X>J3+J1+L3+L1 [MSN M/4X:=J3+J1+L3+L1 ;
             FOR WIEWMIN STEP 2 UNTIL WHAY DO
               BEGIN X1:=(N-J1-J2-J3):2 ;
                 x2:=(#-J1-L2-L3):2 ;
                 x3:=(W-L1-J2-L3):2 ;
                 x4:=(m-L:-L2-J3):2 ;
                 X5:=(J1+J2+L1+L2-W):2 ;
                 X6:=(J2+J3+L2+L3-W):2 ;
```

IIO

```
x7:=(13+J1+L3+L1+m):2;;
22:=FACTORIAL(A:2+L3)(FACTORIAL(X1)+
FACTORIAL(X2)+FACTORIAL(X3)+
FACTORIAL(X4)+FACTORIAL(X3)+
FACTORIAL(X6)+FACTORIAL(X7));
0MEGA:=0WEGA+(IF M=4*(M:4) THEN 1 ELSE
-1)+D0;
EN2;
SJS:=DELTA(J1,J2,J3)+DELTA(J1,L2+L3)+
DELTA(L1+J2,L3)+DELTA(J1+L2+L3)+
OELTA(L1+J2,L3)+DELTA(L1+L2+J3)+OMEGA/
(10+1);
END
END
```

III

```
FROCEDURE FGWIX, L, R) ; REAL X ; INTEGER L ;
 ARRAY 4 1
 BEGIN REAL FU.SO.F1.G1.WO.W1.A.B ;
          INTEGER LOVEL -
        L0:=0 ; L1:=1 ; F0:=51N(X) ; L0:=COS(X) ;
        BERIN GO TO P2 1
          END F
        F1:=F0/X+60 ; G1:=F0+G0/X ; W0:=E>P(-X) ;
        w1:=(1+1/x)+#0 1
        IF LELO THEN
          BEGIN 4(1):=F0 : A:=41/X : 4(2):=A+F0+F1 :
            R[3];=G0 | R[4]:=A*G0-G1 | R[5]:=W0 |
         R[6]:=A+W0-W1 +
            GO TO P2 ;
          END ELSE
          85GIN 4:=(2×L1+1)/x : 8:=4*F1+F0 ;
            F0:=F1 ; F1:=B ; P:=A=G1-G0 ; S0:=G1 ;
            G1:=8 ; 8:=A*W1*W0 ; W0:=W1 ; W1:=8 ;
            L0:=L1 ; L1:=L1+1 ;
            GO TO P1 ;
           END ;
```

P 2 :

.

P 1 1

END I

```
PROJECTED VEHETETALE INF. WALK, JT 1 1418388 EWAX, MMAX 1
        REAL TETA I ARRAY V I
        LEGIN INTEGER LINGLIGHT, MIR : REAL SIGO, THAGMIN :
          0341=12.565371 ( SI:=SIV(TETA) ( CU:=COS(TETA) )
          FUR LIED STEP 1 UNTIL LUAX DO
             TOR HIPO STEP & UNTIL WAX DO V(L,V):=0 :
           314:=1/SART(A/4) ; 9(0,0):=4(N ) 9(0,1):=0 ;
           V[1:0]:=N10+SGRT(3)×00 ;
           111111:=-#1N*SQR*(372)*51 F
   95:<sub>//</sub> ;
          IT MAAKED THEN LTIED ELSE LTIE1 ;
          FOR NEED STEP 1 MATIL LT DO
             103 LIES STEP 1 UNTIL LWAX-1 00
              7(L+1+3)(=50Rf((2*L+1)*/3*L+3)/(L+3+1)/(L-3+
               1))*CO*V(L,")-V(L-1,")*S2RT((2×L+3)*(L-M)*(L+
              (1)/(2+L-1)/(L-K+1)/(L+K+1)) ;
         IF PMAX=100MMAX=0 THEN 50 TO KOHEA ;
          17 SIKA-5 THEN GO TO KOH ;
          TOD STEP 1 UNTIL LWAX DO
             703 91=3 STEP 1 UNTIL 1-2 00
              V(L_1, U + 2) = -2 \times (N+1) \times SI \times SUBT((L-N-1) \times (L+U+2)) \times
               0)+/(1,0+1)-50PT((L+++1)*(L-0)/(L-0-1)/(L+0+
               200+9(1,00) 3
S 10 1
          X 355533
```

173

II3

ЛИТЕРАТУРА

 A.Bohr, B.Mottelson. Kgl. Danske. Vid. Selsk., Mat. Fys. Medd. <u>27</u>, No.16 (1953).

H.Fesohbach. Ann. Phys. 5, 357 (1958).

- B.Margolis, E.S.Troubetzksy, Phys. Rev. <u>106</u>, 105 (1957).
 D.M.Chase, L.Wilets, A.R.Edmonds, Phys. Rev. <u>110</u>, 1080 (1958).
 S.Yoshida, Proc. Phys. Soc. <u>A 69</u>, 668 (1956).
- 3. А.Эдмондс. В сб. Деформация атомных ядер. ИЛ.М., 1958.
- 4. А.Давыдов. Возбужденные состояния атомных ядер. Атомиздат, М., 1967.
- 5. T.Tamura. Rev. Mod. Phys. 37, 679 (1965).
- 6. W.Hauser, H.Feshbach, Phys. Rev. <u>87</u>, 366 (1952).
- 7. F. Fabbri, A.M.Saruis RT/FI(67)10. Roma 1967.
- в. К.С.Кунц. Численный анализ "Техника", Киев, 1964.
- 9. I.Kikuchi INDC(FR) 5/L Saclay, D.Ph-N/MF/72/502.
- 10. P.Stelson c.a. Nucl. Phys. <u>68</u>, 97 (1965).
- 11. P.W.Martin e.a. Nucl. Phys. <u>61</u>, 524 (1965).
- 12. B.Holmkvist. Arkiv Fysik, 38, 403 (1969).
- 13. Kinney. ORNL-TM-2052.

II4

УЧЕТ ПРЯМОГО ПРОЦЕССА В НАВЛЮДАЕМЫХ СПЕКТРАХ НЕУПРУГО РАССЕЯННЫХ НЕЙТРОНОВ

Е.М.Сапрыкин, А.А.Лукьянов

В реакции неупругого рассеяния нейтронов с энергиями ~ 8-15 Мэв на различных ядрах характерные отличия наблюдаемых в эксперименте спектров и угловых распределений нейтронов эмиссии от спектра испарения интерпретируются как вклац механизма прямого неупругого рассеяния падакщего нейтрона на одном из нуклонов ядра-имшени. Получена простая схема для качественной оценки этого вклада в дважды диференциальные сечения неупругого рассеяния, измеряемые с широким экспериментальным разрешением. Результаты расчета сравниваются с экспериментальными данными.

К настоящему времени с развитием техники измерений методом времени пролета получена общирная экспериментальная информация о спектрах и угловых распределениях неупруго рассеянных нейтронов (а также нейтронов из реакции (n,2n)] при энергии обмоардирующих нейтронов Е несколько превышающей энергию связи нуклона в ядре-мишени (8-15 Мэв) [1,2]. Основной целью этих экспериментов является изучение процесса неупругого рассеяния с точки зрения статистической теории ядра, а также реакций (n,2n), (и,ри) вблизи порога. Для наблюдаеных спектров нейтронов эмиссии здесь характерно довольно широкое по сравнению с расстоянием между уровняти ядра-мишени экспериментальное разрешение, приволящее к некоторой средней по многил переходам монотонной энергетической зависимости от энергии вылетающих нейтронов Е'. В основной части спектра эта зависимость близка к распределению Максвелла (Е'ехр-Е'/Т), что указывает но преоблодение ноя STAX SHEDRAR MEXANDERS HONEDES MARTINE US KOMMANIA-SADE [3] . OWLчие наблюдаемых спектров от максвелловского проявляется наиболее очевищно в аномально больщом для характерных ядерных температур вкладе жесткой части и, главное, в заметной асимметрии углового распределения неупруго рассеянных нейтронов [1.2] .

В ранних работах при анализе спектров неупруго рассеянных нейтронов жесткую часть либо вообще не учитывали, либо предполагали ее постоянной при всех энергиях Е' и под всеми углами [2]. С улучшением точности экспериментальных данных такая схема оказалась недостаточной, так как приводила к различным температурам и разным относительным вкладам максвелловской части под разными углами [2]. В дальнейшем использование представления о неупругом рассеянии через неревновесные ("предкомпаунд") состояния [4] должно было бы, казалось, улучшить описание немаксвелловской части сцектра. Однако, как это следует из анализа, этот процесс в значительной степени учитывается распределением Максвелла, а соответствущие угловые распределения неупруго рассеянных нейтронов симметричны [4,5]. Таким образом, для интерпретации наблюдаемых в рассматриваемых экспериментах основных закономерностей для немаксвелловской части и соответственно корректного выделения максвелловского спектра с близким к изотропному угловым распределением [3,6] и одинаковыми под всеми углами температурами наиболее естественным является, по-видимому, предположение о существенном вкладе в реакцию прямых процессов [7-10].

Как уже отмечалось, характерным для рассматриваемых экспериментов является весьма широкое экспериментальное разрешение, при котором (даже для E'~E) наблюдаемые спектры представляют собой результат усреднения по многим переходам. Последовательный анализ вклада прямого процесса связан с расчетом вероятностей отдельных переходов между известными уровнями ядра-мишени при неупругом рассеянии на основе известных схем теории прямых ядерных реакций [7-I0] и усреднением их в отдельных энергетических интервалах по экспериментальному разрешению. Этот путь, однако, практически весьма сложен из-за необходимости рассмотрения в общем случае большого числа переходов между уровнями различного типа со специфическими для кахдого из них схемеми численных расчетов. Кроме этого, точность имеющихся экспериментальных данных в настоящее время не позволяет дать предпочтение той или иной схеме расчета в рассматриваемых экспериментах.

Целью данной работи является построение простой (в какой-то степени феноменологической) приближенной схемы параметризации энергетической и угловой зависимостей немаксвелловской части спектра, отражающей основные наблюдаемые экспериментально для разных ядер закономерности. Для этого мы ограничились простейшим рассмотрением прямого неупругого рассеяния падаю. щего нейтрона на отдельных независимых нуклонах ядра-мишени в рамках известной схеми Батлера [8,9]. В этой схеме прямое взаимодействие преднолагается периферийным (при Г>R, где параметр R порядка радиуса ядра), волновые функции падающего и неупруго рассеянного нейтронов описываются плоскими волнами (expixr, expixr), а взаимодействие падающего нейтрона с нуклонами ядра-мищени-псевдопотенциалом $V(\vec{e}) = (2\pi\hbar^2/m) Q \delta(\vec{e})$, Q - характерная дляна нувлон-нуклонного рассеяния [9]. При этих гле основных предположениях дифференциальное сечени: прямого процесса при энергии возбуждения $\mathcal{E} = \mathbf{E} - \mathbf{E}'$ определяется матричным элементом перехода нуклона ядра-мишени из начального одночастичного связанного состояния (i) с моментами l: и J: и энергией связи В: в соответствующее конечное состояние (f) с энергией $B_{f} = B_{i} - \mathcal{E}$ и моментеми ℓ_{f} , \int_{f} и записывается в форме [8,9]:

$$\mathfrak{S}_{i-\mathfrak{f}}(\varepsilon,\mathfrak{q}) = |\mathfrak{a}|^2 \sqrt{\frac{\varepsilon}{\varepsilon}} \sum_{L} \frac{1}{2j_i+1} |Z(\ell_i j_i \ell_{\mathfrak{g}} j_{\mathfrak{f}} | \frac{1}{2}L) R_{i-\mathfrak{f}}^{L}(\varepsilon,\mathfrak{q}) |^2 \mathcal{S}(B_i - B_{\mathfrak{f}} - \varepsilon), \quad (1)$$

где Z - коэфициенты векторного сложения;

$$R_{i-f}^{L}(\xi,q) = \int_{R}^{\infty} j_{L}(qr) \varphi_{i}(r) \varphi_{f}^{*}(r) r^{2} dr - (z)$$

радиальный матричный элемент; $\int_{L} (\P C) - сферические функции Бесселя;$ $<math>\mathbf{q} = |\vec{\kappa} - \vec{\kappa}'|$ зависит как от энергий падающего и рассеянного нейтронов, так и от угла рассеяния; $\Psi_i (C) - радиальные волновые функции нуклонов,$ связанных в ядре-мищени, которые для C > R можно выбрать приближенно в их асимптотической форме

$$\Psi_{i}(r) \approx (C_{i}/r) \exp(-\mathcal{X}_{i}r)$$
(3)

 $(\mathscr{X}_{i}^{2}=2mB_{i}/\hbar^{2})$. Если нормировочный интеграл для функций $\Psi(r)$ в области ($R \leq r < \infty$) равен \mathcal{Y}_{i} , то константа (i (3) определится как

$$C_i = \sqrt{2 \chi_i \chi_i} \exp \chi_i R$$

В результате, для радиельного матричного элемента (2) получим приближенный результат (см. приложение) ∞

$$R_{i-f}^{L}(\xi,q) \approx 2\sqrt{\varkappa_{i}} \frac{\chi_{f}}{\chi_{f}} \frac{\chi_{f}}{q} \operatorname{arc} t_{g} \frac{q}{\varkappa_{i}+\varkappa_{f}} \int_{R} dr J_{L}(qr) e^{-(\varkappa_{i}+\varkappa_{f})r} \approx \sqrt{\chi_{i}} \frac{2\sqrt{\varkappa_{i}}\chi_{f}}{q} \operatorname{arc} t_{g} \frac{q}{\varkappa_{i}+\varkappa_{f}} J_{L}(qR), \qquad (4)$$

хорошо аппроксимирующий более точные оценки для $q \leq 2(\mathcal{X}_i + \mathcal{X}_f)$, т.е. в широком интервале интересующих нас значений переданного импульса ($\hbar q$). Подставляя (4) в выражение для дифференциального сечения (1), получим

$$\begin{split} \widetilde{O}_{i-\ell}(\varepsilon,q) &\simeq |\alpha|^2 \mathcal{X}_i \mathcal{X}_\ell \sqrt{\frac{E'}{E}} \frac{4 \mathcal{X}_i \mathcal{X}_\ell}{q^2} \left(\operatorname{urc} \operatorname{tg} \frac{q}{\mathcal{X}_i + 1} \right)^2 \times \\ &\times \frac{1}{2j_i + 1} \sum_{L} Z^2(\ell_i j_i \ell_\ell j_\ell | \frac{1}{2}L) j_L^2(q, R) \mathcal{S}(B_i - B_\ell - \varepsilon) \end{split}$$
(5)

Эта формула отражает особенности углового распределения неупруго рассеянных нейтронов как общие для различных переходов, соответствущие в дисперсионной теории прямых процессов т.н. треугольной диаграмме [10], так и специфичные для отдельных переходов, определяемые суммой по [. Параметрами здесь являются (в определенных пределах) длина нуклон-нуклонного рассеяния, раднус области, где происходит прямое взаимодействие R, а также нормировочный интеграл χ_i .

Определяв приолиженную структуру выражения для дифреренциального сечения перехода i - f (I), рассмотрим основные особенности в энергетических спектрах и угловых распределениях неупруго рассеянных нейтронов, усредненных по интервалу экспериментального разрешения Δ , содержащему большое число различных переходов. Если функцию разрешения выбрать в виде столика, то соответствущее среднее сечение (5) можно представить приолиженно в виде

$$\widetilde{\widetilde{G}}(\varepsilon,q) \approx \frac{|q\overline{y}|^2}{\Delta} \sqrt{\frac{E'}{E}} \left(1 - \frac{\varepsilon^2}{4B_o^2}\right) \left[\frac{2\varkappa_o}{q} \operatorname{Grc}^{\dagger} g \frac{q}{2\varkappa_o}\right]^2 \times (\varepsilon_{iji}) \left[\frac{2\varkappa_o}{q} \operatorname{Grc}^{\dagger} g \frac{q}{2\varkappa_o}\right]^2 \times (\varepsilon_{iji}) \left[\frac{2\varkappa_o}{2\varkappa_o} \operatorname{Grc}^{\dagger} g \frac{q}{2\varkappa_o}\right]^2 \times (\varepsilon_{iji}) \left[\frac{1}{2} \operatorname{Grc}$$

где мы предположиля значения величин \mathcal{J}_i приблизительно одинаковыми для разных состояний, а также использоваля плавную зависимость функций эмергии связи \mathcal{K}_i в интервале [$\mathcal{B}_{\circ}, \mathcal{B}_{\circ} + \mathcal{E}$] ($\mathcal{B}_{\circ} - мянимальное$ значение энергии связи нейтрона в ядре-мищени в основном состояния). Суммирования по $(\ell_{i,j})$ и $(\ell_{i,j}, \ell_{i,j})$ содержат всевозможные одночастичные состояния, попадающие по энергии в интервали [$\mathcal{B}_{\circ}, \mathcal{B}_{\circ} + \mathcal{E} \xrightarrow{1} \mathcal{I}$ и [$\mathcal{B}_{\circ}, \mathcal{B}_{\circ} \in \mathcal{E} \xrightarrow{1} \mathcal{I}$], соответственно, а \mathcal{N}_i – число нуклонов в i -ом состояния. Более точный результат можно получить непосредственным интегрированием суммы всевозможных переходов с энергиями, попадающими в интервал $\mathcal{E} \xrightarrow{1} \frac{1}{2}$, для произвольной функции разрешения $\mathcal{F}(\mathcal{E} - \mathcal{E}')$

$$\overline{\mathfrak{S}}(\varepsilon,q) \approx \sum_{i,f} \int \mathfrak{S}_{i+f}(\varepsilon',q) F(\varepsilon-\varepsilon') d\varepsilon'$$
(7)

Практически это соответствует введению в сумме (6) "веса" различных слагаемых, определяемого значением функции разрешения при энергии $\mathcal{E} - \mathcal{B}_i + \mathcal{B}_f$. Усреднение по широкому энергетическому интервалу $\mathcal{E} \pm \frac{\Delta}{2}$ в нашем случае оправлявает сделанное выше пренебрежение возможностью расщепления состояний по магнитному квантовому числу из-за деформации ядра либо просто за счет остаточных взаимодействий, если предположить, что все соответствующие переходи попадают в этот интервал. Для предельного случая большого числа всевозможных переходов с различными моментами в интервале усреднения сумма (6) пропорциональна приближенно средней плотности частично-дырочных состояний (~ $\mathcal{E} \cdot [II]$) и слабо зависит от $\mathcal{Q} \mathcal{R}$. Тогда энергетическая зависимость спектра должна быть приблизительно одинаковой под всеми углами (~ $\mathcal{E} \sqrt{\mathcal{E}'/\mathcal{E}}$), а угловая-определяться зависимостью [($2\mathcal{X}_0/Q$) $arclg Q/2\mathcal{X}_0$]²

 $\mathcal{E} \pm \frac{\Delta}{2}$ при рассматриваемых энергиях обычно невелико. В результате, для разных ядер и в зависимости от энергии \mathcal{E} значения суми могут суцественно зависеть от параметра \mathcal{QR} .

Полученное выражение для оценки энергетической и угловой зависимости вклада прямого неупругого рассеяния в наблюдаемые средние по широкому экспериментальному резрешению спектры нейтронов эмиссии (6) использовалось для параметризации жесткой части спектрог, измеренных для ядер N6, Co ve Fe при энергии падающих нейтронов Е = 14,36 Мэв [2,12]. Для этого рассматривались переходы обычной модели независимых частиц [9]. основными из которых для $N\delta$ являются в жесткой части спектра $g_{3/2} \rightarrow d_{5/2}$, $g_{3/2} \rightarrow g_{1/2}$, $d_{5/2} \rightarrow h_{1/2}$, для $C_0 - f_{7/2} - f_{5/2}$, $f_{7/2} \rightarrow P_{3/2}$, $S_{1/2} \rightarrow P_{3/2}$, для $F_e - f_{7/2} - f_{7$ f1/2-f5/2, f1/2-P3/2, P3/2-P/2. Результаты расчета с параметрами, приведенными в таблице представлены вместе с экспериментальными данными и максвелловской частью на рис. І. Там же приведены и карактерные угловые распределения. При экстраполяции результатов на область энергий, где существенный вклад дает спектр Максвелла, используются переметры $|\alpha \overline{\gamma}|^2 / \Delta$ и R, подобранные для жесткой части, причем учитывается изменение типа переходов с уве-. Так при энергиях Е' волизи порога реакции (n, 2n) осличением Е новными переходами для N6 будут $d_{5/2} \rightarrow i_{13/2} (h_{3/2})$, $p_{3/2} \rightarrow g_{7/2}$, $p_{1/2} \rightarrow h_{11/2}$, для Co $-i_{1/2} - g_{3/2} (P_{12})$, $g_{3/2} - g_{3/2} - g_{3/2}$. Соответственно изменяется и характер угловых распределений (рис. 1). Вниитая полученые значения для вклада немаксведловской части (6) из экспериментальных спектров, получим выше порога реакции (п,2n) изотрошний максвелловский спектр с одинаковными под всеми углами температурами

$$\widetilde{O}_{_{\mathcal{H}}} \approx d E' exp(-E'/T).$$
 (8)

Параметри X и T для рассмотренных примеров приведены в таблице Ниже порога проинтегрированная по всем углам разность между экспериментальными данными и параметризованным в нашей схеме суммарным сечением неупругого рассеяния (6) (8) дает значения сечений реакции (n,2n), качественно согласущимеся с данными активационных экспериментов [12].

Приведенная схема приближенной параметризации вклада немаксвелловской части спектра неупруго рассеянных нейтронов дает качественную и (в рамках экспериментальных ошибок) количественную физическую интерпретацию наиболее очевидных в настоящее время особенностей в угловых распределениях и энергетической зависимости нейтронных спектров, усредненных по широкому энергетическому интервалу. Использование предголожения об одночастичной структуре уровней ядра-мишени позволило получить простое выражение для соответствующего сечения прямого процесса, содержащее лишь два в некоторой степени Свободных параметра $|Q\tilde{\chi}|^2/\Delta$ и R. Найденные для рассмотренных примеров значения по порядку величины согласуются с оценками радиуса ядер и экспериментальных амплитуд Q для свободных нуклонов, если для χ_i^2 восполь-

зоваться простейшими оценками в модели независимых частиц [13]. Очевидно, что наше рассмотрение является весьма приближенным к реальной карти. не прямого неупругого рассеяния, оправданным лишь в приложении к анализу рассматриваемого класса экспериментов с широким разрешением и довольно заметными экспериментальными опибками в жесткой части спектров. Использо-BAHME B STAX SAMAYAX GOJEE TOTHER CXCM DACTETA IDEMAK HEDEXOLOB MERLY OTдельными уровнями (метода искаженных волн, связанных каналов [7]) связано с введением новых параметров, существенным усложнением параметризации и необходымостью привлечения именшихся экспериментальных данных о уровнях и интенсивностях прямых переходов, полученных в экспериментах с заряженными частицами. Такие расчети весьма сложни и для рассматоиваемого класса весьма грубых с точки зрения теоретического анализа экспериментов вряд ли оправданны. Однако для теоретического обоснования нашей качественной параметризации вклада прямого процесса и выяснения трудно понятного, но по-видимому, не случайного факта качественного согласия расчетов на основе схемы Батлера с экспериментом более точные подходы (вернее, более оправданные с точки зрения современной теории прямых ядерных реакций [7]) для простейших схем уровней были бы очень полезны.

В заключение авторы выражают признательность В.С.Ставинскому и 0.А.Сальникову за постоянный интерес к работе и ценные замечания.

Приложение

Вичисление радиального матричного элемента (4)

Предстаним интеграл в определении радиального матричного элемента (4) в виде — —

$$I_{r} = \int_{R}^{\infty} dr j_{r} (qr) e^{-\kappa r} = e^{-\kappa R} \int_{R}^{\infty} j_{r} (qR + qy) e^{-\kappa y} dy \qquad (III)$$

и воспользуемся теоремой сложения иля сферических функций Бесселя: $j_{1}(u+v) = \sum_{\ell=0}^{\infty} \sum_{\ell'=|1-\ell|}^{\ell'} i^{\ell'+\ell'-L} \frac{(2\ell+1)(2\ell'+1)}{2L+1} (\ell\ell'00/L0)^{2} j_{\ell'}(u) j_{\ell'}(v), (п2)$ которая доказывается просто с использованием соотношений [9] -

$$e^{i u \cos \theta} = \sum_{l=0}^{\infty} i^{l} (2l+1) j_{l} (u) P_{l} (\cos \theta)$$
(IB)

$${}^{\mathbf{X}} P_{\ell}(\omega_{5}\Theta)P_{\ell'}(\omega_{5}\Theta) = \sum_{L=1}^{\ell+\ell'} (\ell \ell' 00|LO)^{2} P_{L}(\omega_{5}\Theta). \quad (\mathbf{I4})$$

$$\begin{aligned} & \text{ID}_{\mathcal{L}} \text{CTABLEAR} \quad (\text{II2}) \quad \text{B} \quad \text{H}_{\mathcal{L}} \text{FERDER} \quad (\text{III}), \text{ ID}_{\mathcal{L}} \text{D}_{\mathcal{L}} \text{MM} \\ & I_{L} = \underbrace{e^{-\mathscr{K}} \mathscr{K}}_{Q} \frac{1}{Q} \sum_{\ell=0}^{\infty} \sum_{\ell'=|L-\ell|}^{\ell'+\ell'-L} \frac{(2\ell+1)(2\ell'+1)}{2L+1} (\ell\ell'00|L0)^{2} \overline{Q}_{\ell} \left(\frac{\mathscr{K}}{Q}\right), \quad (\text{II5}) \\ & \text{где величины} \\ & \overline{Q}_{\ell} \left(\frac{\mathscr{K}}{Q}\right) = Q \int_{\mathcal{L}}^{\infty} \int_{\ell} (Qy) e^{-\mathscr{K}y} dy \quad (\text{II6}) \end{aligned}$$

определяются через функции Лежандра второго рода от мнимого аргумента:

$$\overline{Q}_{o}(Z) = \operatorname{arctg}(1/Z); \quad \overline{Q}_{1}(Z) = 1 - Z \operatorname{arctg}(1/Z);$$

$$(l+1)\overline{Q}_{l+1}(Z) = (2l+1)Z\overline{Q}_{l}(Z) + l\overline{Q}_{l-1}(Z). \quad (117)$$

Как показывает расчет (рис. 2) эти функции быстро убывают с ростом ℓ для $Z \gtrsim 0.4$. Таким образом, если ограничиться в сумме по ℓ (П5) лишь членом с $\ell = 0$, то получим приближенный результат

$$I_{L} \approx e^{-\varkappa R} \frac{1}{q} \widetilde{Q}_{o} \left(\frac{\varkappa}{q}\right) j_{L} \left(q, R\right). \tag{IB}$$

Ядро	A 'CTED.MOB	R срерни	≪, <u>мо́</u> <u>стер.Мэв</u>	Т, Мәв
93N6	0,93	6 , I	54,2	1,3
۳C۰	2,61	4,8	30,2	I , 4
"Fe	5,49	6,4	36,2	1,3

Параметры, использованные в расчете спектровых угловых распределений неупруго рассеянных нейтронов

ЛИТЕРАТУРА

- I. . Gurber et al. Angular distributions in neutroninduced reactions. /. 2. BNL-400, USAEC, 1970.
 - 2. О.А.Сальников и др. "Ядерная физика" 12,1132,1970.
 - 3. Дж.Блатт, В.Вайскопф. Теоретическая ядерная физика. М., ИЛ, 1954.
 - 4. I.I. Griffin. Phys. Rev. Lett., <u>26</u>, 807, 1966.
 - 5. В.С.Ставинский. "Ядерная физика", II,60I, 1970.
 - 6. Г.Я.Тертычный, Ю.Н.Шубин. "Ядерная физика", 17,287, 1973.
 - N.Austern. Direct Nuclear Reaction Theories. Willey Interscience, N.Y., 1970.

8. S.T.Butler. Phys. Rev., 106, 272, 1957.

9. А.С.Давыдов. Теория атомного ядра. Физматгиз, М., 1958, с. 450.

10. И.С.Шапиро. Теория прямых ядерных реакций. Госатомиздат, М., 1963.

II. В.С.Ставинский. В сб.: "Элементарные частицы и атомные ядра". Т.З. ОИЯИ, Дубна, 1972, с. 832.

12. О.А.Сальников и др. "Ядерная физика" 17,1001,1973.

13. 0.Бор., Б.Моттельсон. Структура атомного ядра. Изд-во "Мир",

M., 1971, c. 371.

I22



и сравнение с экспериментальным чанным для Ne , Co и Fe при энергии палающих нейтронов E=14,36 Мав. Справа - угловые распречеления при характерных экоргиях В, пунктиром отмечен вклад ичковелловской части

I23



Глява 2. РЕАКТОРНЫЕ КОНСТАНТЫ И ПАРАМЕТРЫ

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ПОГЛОЩЕННОЙ ДОЗЫ, ОБУСЛОВЛЕННОЙ РАССЕЯНИЕМ НЕЙТРОНОВ В МАТЕРИАЛАХ, ОБЛУЧАЕМЫХ В ЯДЕРНЫХ РЕАКТОРАХ

Ю.Л.Цоглин, С.С.Огородник, В.Л.Попов

Экспериментальное определение энергии, переданной нейтронами веществу, является важной составной частью большинства материаловедческих, радиобиологических, радиационно-химических и др. исследований, проводимых на ядерных реакторах. Несмотря на то что величина этой энергии может составлять доли процента от суммарной поглощенной дозы, именно энергия, передаваемая нейтронами, во многих случаях определяет величину радиационного эффекта, например скорость образования радиационных нарушений в материалах.

Применяемые калориметрические [I-4], теплофизические [5], ионизационные (6) методы позволяют выделить поглощенную энергию от рассеяния нейтронов с достаточной точностью лишь в легких материалах (например, в водороде), когда вклад гамма-излучения в суммарную поглощенную дозу мал (3-10%). В материалах с $Z \ge 5$ определение поглощенной энергии, обусловленной рассеянием нейтронов, производится по величине, измеренной в водороде (иногда в бериллии), если известен спектр нейтронов в месте облучения (например, [1,2,7]):

$$W_i = K_{in} \cdot W_{in}$$

где $W_i = \phi_0 J_i$ - мощность дозы от рассеяния нейтронов в *i* -ом материале; $W_{H} = \phi_0 J_{H}$ - то же для водорода; ϕ_0 - плотность потока нейтронов;

$$\mathcal{K}_{iii} = \mathcal{J}_i / \mathcal{J}_H = n_{sqi} \frac{2 \mathcal{A}_i}{(A_i^{+1})^2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_i^e(E) \cdot \mathcal{I}(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE / \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{G}_H^e(E) \cdot E \cdot \mathcal{Y}(E) dE - \frac{n_{sqH}}{2} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal$$

отношение интеграла передачи энергии i-му материалу к интегралу передачи энергии водороду; $n_{sqi}, n_{sq\mu}$ - числа ядер в I г соответственно i-го материала и водорода; A_i - атомный вес i-го материала; $G_i^{e}(E), G_n^{e}(E)$ сечения упругого рассеяния нейтронов с энергией Е соответственно для i-го материала и водорода; f(E) - коэффициент, учитывающий анизотропию рассеяния нейтронов; f(E) - спектр нейтронов, нормированный в интервале (E_{min} , E_{max}).

Определение спектра нейтронов в месте облучения трудоемко и не всегда возможно по условиям эксперимента. Если даже спектр нейтронов известен, всегда остается вопрос, как влияет погрешность определения спектра нейтронов либо его пространственные и временные изменения на величину отношения интегралов перадачи энергия.

Для материалов с 2 ≈ 8 и нескольких /3-6) нейтронных спектров было замечено /13,37, что это отношение изменяется мало (~ 10%). При этом предполагается. что вкладом неупругого рассеяния в поглощенную дозу от бистрых нейтронов можно пренебречь. Это допущение, применяемое для легких материалов /3,6/, в случае тяжелых материалов приводит к значительным погрешностям. Как показывают расчеты, результаты которые приведены ниже (таблица 2), например, в железе на доло неупругого рассеяния может приходиться в зависимости от формы нейтронного спектра от 20 до 50% энергии, переданной нейтронами.

Целью настоящей работы является нахождение способа определения поглощенной дозы от быстрых нейтронов в тяжелых материалах, который бы не требовал знания формы спектра нейтронов в месте облучения.

Расчетным путем исследовалась зависимость интеграла передачи энергии от формы нейтронного спектра для группы материалов от 2 = 4 до 2 = 83 с учетом упругого и неупругого (согласно [14 7) рассеяния нейтронов

$$\mathcal{J}_{i} = n_{aq;i} \frac{2A_{i}}{(A_{i}+t)^{2}} \int_{Emin}^{Emax} \mathcal{Y}(E) \left\{ \tilde{G}_{i}^{e}(E)(1-\tilde{C}_{ai}\Theta E) \cdot \tilde{G}_{i}^{in}(E) \left[E - \frac{\Delta E_{i}^{\prime}}{2A_{i}/A_{i}+t} \right] \right\} dE, \qquad (2)$$

 $Cos \theta$ - средний косинус угла рассеяния нейтронов; $G_l^{in}(E)$ - суммаргде ное сечение неупругого рассеяния нейтронов для с-го материала; об - ширина І-го возбужденного уровня, т.е. использовалось допущение. что неупругое рассеяние нейтронов происходит полностью через І-й возбужденный уровень.

Чтобы иметь возможность по экспериментальным данным определять Wit без знания формы спектра нейтронов, величину Wi следует выразить через показания детекторов нейтронов. Для этого подынтегральное выражение в формуле (2) представлялось в виде разложения по энергетическим зависимостим сечений используемых детекторов нейтронов

$$\mathcal{J}_{i} = n_{ag_{i}} \frac{2A_{i}}{(A_{i}+1)^{a}} \int_{E_{min}}^{E_{max}} \mathcal{Y}(E) \sum_{m=1}^{\ell} \mathcal{B}_{m}(E) \mathcal{G}_{m}(E) \mathcal{U}_{i}^{\ell} \mathcal{L}, \qquad (3)$$

бт (E) - сечение взаимодействия с нейтронами *m*-го детектора; гле $\mathcal{B}_{m}(\mathcal{E})$ - весовая функция, которую следует выбирать из условия, что

∫ У(Е) Вт(Е) бт(Е) d Е можно определять по показанию т-го детектора; но, чтобы оно было минимальным.

Выбор детекторов определяется тем, чтобы энергетические зависимости се-

чений используемых реакций отражали качественные особенности заменяемого подынтегрального выражения. В нашем случае к ним следует отнести снижение сечения упругого рассеяния с ростом энергии, которое усиливается анизотропией упругого рассеяния, и наличие порога неупругого рассеяния.

Исследовалась пригодность применения для указанной зыше цели комбинаций детекторов, измеряющих скорость энерговыделения в водороде, скорость реакции деления в : \mathcal{U}^{238} и скорость активации серы.

Весовые функции вноирались в виде $B_1(E) = b_1 E$ для водорода, $B_2(E) = b_2 - для u^{238}$ и $B_3(E) = b_3 - для серн.$ Рассматривались три варианта разложения (3):

$$W_{i} = C_{o} W_{\mu} \qquad (3 a)$$

$$W_{i} = (C_{i} + C_{a} \frac{W_{3}}{W_{a}}) \quad W_{H} \quad ; \qquad (3 \text{ B})$$

$$W_{L} = (C_{t}' + C_{a}' \frac{W_{aal}^{s}}{W_{H}}) W_{H} , \qquad (3 \text{ c})$$

$$r_{He} \quad W_{f} = \varphi_{o} \quad \mathcal{J}_{f} = \varphi_{o} \quad \mathcal{J}_{f} = \varphi_{o} \quad \mathcal{J}_{f} \quad \mathcal{J}(E) \quad \mathcal{G}_{f} \quad (E) \quad dE; \quad W_{act} = \varphi_{o} \quad \mathcal{J}_{act} = \varphi_{o} \quad \mathcal{J}_{f} \quad \mathcal{J}(E) \quad \mathcal{G}_{act} \quad (E) \quad dE; \quad E_{min}$$

 $G_{f}^{\mu}(E)$ - сечение деления μ^{338} ; $G_{act}^{s}(E)$ - сечение активации серы. Показания второго детектора удобно ввести в (3 в) и (3 с) в виде соотношений

$$P_{\mathcal{L}\mathcal{H}} = \frac{\mathcal{W}_{\mathcal{L}}}{\mathcal{W}_{\mathcal{H}}} = \frac{\mathcal{J}_{\mathcal{L}}}{\mathcal{J}_{\mathcal{H}}}; \qquad (4 \text{ B})$$

$$P_{\mathcal{S}\mathcal{H}} = \frac{\mathcal{W}_{act}}{\mathcal{W}_{\mathcal{H}}} = -\frac{\mathcal{J}_{act}}{\mathcal{J}_{\mathcal{H}}}, \qquad (4 \text{ c})$$

чтобы получить величину, зависящую только от формы спектра нейтронов и не зависящую от плотности потока нейтронов. Эта величина может использоваться в качестве спектрального параметра в тех случаях, когда необходимо учитывать раздельно интенсивность и форму спектра нейтронов.

Расчеты проводились многогрупповым методом с использованием 26-групповой системы констант [8] на БЭСМ-4. Параметры аппроксимирующих функций (3 а), (3 в) и (3 с) определялись методом наименьших квадратов. Значения взяты из работы [15].

Интегралы передачи энергии рассчитывались для спектров нейтронов, характерных для различных типов ядерных реакторов (таблица I). Верхний предел в интеграле передачи энергии совпадает с верхней границей спектров нейтронов (10,5 Мэв), а нижний предел (0,215 кэв) выбирался из условия, что вклад в интеграл передачи энергии от всех неучитываемых групп нейтронов во всех спектрах не превышает 0,1%.В таблице I приведены такжа значения средней энергии нейтронов, интеграла передачи энергии водороду в спектральных параметрах $P_{\mu \mu}$ и $P_{S \mu}$ для рассмотренных спектров нейтронов. В таблице2 даны значения параметров аппроксимирущих функций (3 a), (3 в) и (3 с) для группы распространенных материалов.

Как показаля проведенные расчеты, величина мощности поглощенной дозы, обусловленной рассеянием нейтронов, в данном материале может быть определена в первом приближения по измеренной величине ^{W/A} без знания спектра нейтронов в месте облучения по соотношению (З а) со среднеквадратичной погрешностью 3-13%. Значения С_о для рассмотренных материалов могут быть взяты из таблящы 2, а для других материалов величину С_о можно оценить, используя любой известный спектр нейтронов, например спектр деления. Использование двух детекторов нейтронов (водорода и урана-238 или водорода и серы) позволяет определять величину мощности поглощенной дозы, обусловленной рассеянием нейтронов, в рассмотренных материалах соответственно по соотношению (З в) или (З с) со среднеквадратичной погрешностью, не превышающей З,3%, независимо от формы спектра нейтронов в месте облучения.

Достоверность полученных результатов, очевидно, зависит от количества используемых в расчетах нейтронных спектров, а практическая ценность определяется реальностью этих спектров. В связи с этим авторы выражают признательность Е.А.Крамер-Агееву, предоставившему для этих расчетов измеренные с помощью набора пороговых детекторов спектры нейтронов в вертикальных (ВЭК) и горизонтальном (ГЭК) экспериментальных каналах реактора ИРТ и в горизонтальном канале Б-З реактора на быстрых нейтронах БР-5.

Спектры нейтронов за слоем воды (СВ) реактора ВВР-М и в горизонтальных каналах реактора ВВР-М получены нами расчетным путем.

Выбор нижнего предела в интеграле передачи энергии определяется допустимой погрешностью и относительным вкладом учитываемых групп нейтронов в интеграл передачи энергии, величины которых для нескольких материалов приведены в таблице 3 для самого мягкого из использованных спектров нейтронов (БР-I), нормированного в интервале 0,215 эв - 10,5 Мэв.

JINTEPATYPA

I. Д.М.Ричардсон и др. Материалы международной конференции по мирному использованию атомной энергии. Женева. М., ГИСМЛ, 14, 251(1955).

2. А.Андерсон, Дж.Лайнкр. Сб. материалов симпозиума по отдельным вопросам дозиметрии (Вена, 1960). М., Госатомиздат, 192 (1962).

3. E. Proksh, H. Bildstein, Atomkernenergie, 9, H, 11/12, 431 (1,64).

4. Ю.И.Алексеенко и др. "Атомная энергия", т. 26, вып. 4 (1969).

5. Б.А.Брискман и др.--"Атомная энергия", т. 27, вып. I (1969).

6. Б.М.Исаев, D.И.Брегадзе. Нейтроны в радиобиологическом эксперименте. М."Наука", 1967.

7. В.М.Коляда, В.С.Карасев. "Атомная энергия", т. 26, вып. I (1969).

8. Л.П.Абагин и др. Групповые константы для расчета ядерных реакторов. М., Атомиздат, 1964 .

9. Г.М.Обатуров, Г.В.Шишкин. "Атомная энергия", т. 27, вып. 3 (1969).

10. В.И.Карпухин, О.К.Чугунов. Препринт ИАЭ-1649 , (1968).

II. В.И.Клименков, В.В.Кирсанов. Со: Дозиметрия интенсивных потоков ионизирующих излучений. 76. Изд. "ФАН" АН УЗССР, Ташкент, 1969.

12. Г.А.Кончинский и др. Вестник АН БССР, серия физико-энергетических наук, вып. I. Минск. 1971.

13. Ю.И Брегадзе и др. "Атомная энергия", т. 9, вып. 2 (1960).

I4. H.R.Mck. Hyder, C.I.Kenward, UKAEA AERE-R-2886 (1959).

.

15. И.В.Гордеев и др. Ядерно-физические константи. Госатомиздат, 1963 .

Таблица 1

]	!	Спектры нейтронов						
Ni	E _j ^{min} -E _j ^{ma}	Ēj	EP-1 [9]	BBP, CB	MP (10)	BBP (11)	БР-5, БР-3	УГР [11]	
I	6.5 - IO.5 Мэв	8.5 Mai	3 0.00I9	0.003	0.00807	0.0036	0.00915	0.0038	
2	4,0 - 6,5	5,25	0,0094	0,040	0,03523	0,0288	0,03231	0,0611	
З	2,5 - 4,0	3,25	0,0110	0,060	0,08080	0,0647	0,06569	0,1024	
4	I,4 - 2,5	1,95	0,0772	0,110	0,11620	0,1231	0,14270	0,1443	
5	0,8 - 1,4	I,IO	0,0800	0,105	0,09430	0,1312	0,19116	0,1251	
6	0,4 - 0,8	0,6	0,0764	0,100	0,08960	0,1833	0,22617	6,1128	
7	0,2 - 0,4	0,3	0,1140	0,100	0,06920	0,1019	0,14539	0,0210	
8	0,I - 0,2	0,15	0,0980	0,080,0	0,05380	0,1070	0,06946	0,0574	
ե	46,5 - IOO кэв	73,25 ка	эв0,0920	0,077	0,05510	0,0656	0,03392	0,0490	
10	21,5 - 46,5	34	0,0800	0,070	0,05570	0,0207	0,01724	0,0443	
II	IO - 21,5	I5,75	0,0753	0,060	0,05650	0,0198	0,01185	0,0377	
12	4,65 - 10	7,325	0,0715	0,050	0,05650	0,0192	0,01185	0,0368	
13	2,15 - 4,65	3,4	0,0680	0,045	0,05710	0,0180	0,01131	0,0349	
14	I - 2,15	I,575	0,0640	0,040	0,57110	0,0180	0,01078	0,0368	
15	0,465- I	0,7325	0,0500	0,035	0,05770	0,0180	0,01078	0,0358	
16 .	0,215-0,465	0,34	0,0312	0,025	0,05710	0,0171	0,01024	0,0355	
	Ē S Y Ē	Мав	0 446	0.872	0.937	0.957	1 143	T 212	
	<u> </u>		0,440	0,012	0,007		1,140		
	MƏB/I/H/CM		0,5591	0,8332	0,8227	1,000	1,145	1,041	
	10* · Pun = " / JH ,	<u>1/Мэв</u>	2,680	3,802	4,388	3,287	3,325	1,433	
	104. PsH = Jact / JH 1	I/Мэв	2,477	5,728	6,762	4,390	4,528	7,126	

Продолжение таблицы I

	спектры неитронов										
NPT, BGK-10	BBP-M [12]	ИРТ, ВЭК-12	²³⁵ дел [8]	PBP-M/	19R-2	ввр_м ТЭК-2	₽₩.₩·	l Ne			
0,02111	0,0098	0,02443	0,018	0,020	0,06023	0,030	0,035	I			
0,06288	0,0505	0,09281	0,095	0,100	0,12330	0,200	0,240	2			
0,09118	0,1095	0,12323	0,188	0,210	0,I3083	0,270	0,410	3			
0,11903	0,1500	0,15210	0,269	0,300	0,23295	0,220	0,200	4			
0,09523	0,1870	0,11049	0,198	0,250	0,22589	0,140	0,080	5			
0,08265	0,1065	0,10399	0,137	0,110	0,13413	0,063	0,015	6			
0,05996	0,0745	0,07383	0,059	0,010	0,04095	0,027	0,005	7			
0,05255	0,0546	0,05329	0,023	0,000	0,01883	0,016	0,003	8			
0,05300	0,0421	0,04575	0,009	-	0,01177	0,008	0,003	9			
0,05187	0,0352	0,03847	0,003	-	0,00683	0,005	0,002	10			
0,05187	0,0323	0,03378	0,001	-	0,00438	0,004	0,002	II			
0,05187	0,0309	0,03170	-	-	0,00306	0,0037	0,001	12			
0,05187	0,0295	0,03065	-	-	0,00226	0,0035	0,001	13			
0,05187	0,0295	0,02910	-	-	0,00182	0,0035	0,001	14			
0,05187	0,0295	0,02858	-	· -	0,00148	0,0033	0,001	15			
0,05119	0,0282	0,02780	-	-	0,00129	0,0030	0,001	16			
1,225	1,302	1,612	2,109	2,307	2,384	2,815	3,379	Ē			
0,9459	1,123	I,205	1,637	I,750	I,676	I,855	2,084	JH			
4,756	4,298	4,985	5,216	5,404	5,189	5,838	6,357	Рин			
9,033	6,735	9,625	8,310	8,483	10,13	12,22	14,05	Рвн			

	Вид	Вид и параметры аппроксимирующей функции							JIA Heyll
мате- риал	Wild	$W_i/_{W_H} = C_o$		$W_{i/W_{ii}} = C_1 + C_2 P_{UH}$		$WL/_{WH} = C'_{1}C'_{2}P_{SH}$		у. Ссяния в У. Ссяния в материале для	
	Co · 10 4	$\delta(\frac{W_i}{W_H})/\delta$	C+ 10 ⁴	Ca	δ(<u>₩.</u>)/υ	Ci. 104	$C_{2}' = \left\{ \begin{pmatrix} w_{\ell} \\ w_{\mu} \end{pmatrix} \right\}_{\ell}'$	5P-1	ВВР М ГЭК-З
Be	269,0	6,4	191,0	17,I	I,8	226,0	5,66 I,9	3,8	20,0
BII	152,0	5,57	II3,7	8,518	1,34	131,4	2,73 1,88	I,33	6,75
C	151,0	8,8	90,2	13,5	I,8	117,5	4,46 2,04	0,64	2,45
N	95,0	6,6	65,9	6,4	0,90	78,70	2,12 0,95	I,2	5,6
0	92,4	3,3	89,3	0,685	3,2	91,4	0,12 3,25	0,14	0,65
Mg	41,6	3,5	35,7	I,29	I,7	38,0	0,470 I,0	09,4	41,7
АĔ	34,4	7,3	22,8	2,55	1,3	28,0	0,837 1,4	9 12,5	37,6
Si	30,6	5,6	22,9	I,69	I,6	26,5	0,542 2,0	8 6,5	33,8
Ti	13,1	II,3	6,32	I,485	2,5	9,25	0,496 2,1	3 I4,I	44,3
v	13,8	10,6	7,12	I,47	2,2	9,99	0,493 I,4	9 19,8	45,0
Cr.	8,47	5,7	6,26	0,485	I,2	7,32	0,148 2,4	2 8,5	11.0
Fø	10,1	13,0	3,98	I,346	I,9	6,65	0,448 I,5	3 20,0	50,0
Ni	9,0	7,9	5,74	0,717	I,7	7,13	0,243 0,6	2 11,8	45,6
Си	8,68	10,6	4,48	0,923	2,3	6,28	0,311 1,2	19,3	57,8
Zr	5,56	6,9	3,82	0,384	I,9	4,572	0,12 1,5	6 II , 8	43,5
Nb	5,39	6,7	3,76	0,358	I,9	4,46	0,120 1,5	6 23,7	61,5
Mo	5,16	8,2	3,23	0,424	I,8	4,07	0,142 1,4	5 26,3	63,5
Ta	I,8	II,3	0,856	0,207	' I,7	I,27	0,068 1,9	5 43,8	72,0
W	1,7	11,0	0,827	0,192	I,7	I,2I	0,054 1,6	2 42,7	70,8
PB	I,34	II,8	0,604	0,163	I,7	0,929	0,0539 1,6	0 12,9	39,4
Bi	I,32	12,4	0,564	0,166	I,9	0,893	0,0554 1,3	2 11,7	38,0

Таблица 2

Laduna 3

	E ^{min} E ^{mas}	E ^{min} E ^{mas} Ē		Вклад (%) групп нейтрал пере- дачи энергии жалам			
			5P-1	H	Cr	Bi.	
1	6,5-10,5 Мэв	8,5 Мэв	0,00149	1,036	2,440	2,252	
2	4,0-6,5	5,25	0,00739	5,387	11,165	10,349	
3	2,5-4,0	3,25	0,00865	9,590	19,133	17,556	
4	1,4-2,5	I,95	0,06070	33,724	48,802	48,125	
5	0,8-1,4	1,10	0,06290	53,005	67,719	64,920	
6	0,4-0,8	0,6	0,06007	66,968	78,391	76,407	
7	0,2-0,4	0,3	0,08964	81,771	85,949	87,613	
8	0,1-0,2	0,15	0,07706	90,412	93,586	93,593	
9	46,5-100 кэв	73,25 кэв	0,07234	95,454	97,571	96,702	
10	21,5-46,5	34	0,06290	97,868	98,306	98,190	
II	10-21,5	15,75	0,05921	99,039	98,798	99,112	
12	4,65-10	7,325	0,05622	99,579	99,688	99,354	
13	2,15-4,65	3,4	0,05347	99,823	99,929	99,550	
14	1-2,15	I,575	0,05032	99,930	99,973	99,597	
15	0,465-I	0,7325	0,0393I	99,970	99,989	99,988	
I 6	0,215-0,465	0,34	0,037II	99,987	99,995	99,995	
17	100-215 эв	157,5 эв	0,03538	99,995	99,998	99,998	
18	46,5-100	73,25	0,03184	99,998	99 ,999	9 9, 999	
19	2I,5-46,5	34	0,02437	99,9996	99,5997	99,9997	
20	10-21,5	15,75	0,02202	99,9998	99,99987	99,99985	
21	4,65-10	7,325	0,01981	<u>99</u> ,9999	99,99994	- 2 3 . 22, 22, 23	
22	2,15-4,65	3,4	0,01887	99,99993	99 , 99997	99,99997	
23	1-2,15	I,575	0,01805	95,99997	09,09999	99,99999	
24	0,465-I	0,7325	0,01628	99 , 99999	99,99599	əə , 99999	
25	0,215-0,465	0,34	0,01456	100,000	100,000	100,000	

УТОЧНЕНИЕ НЕИТРОННО-ФИЗИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ ГОМОГЕННЫХ СМЕСЕЙ ИЛУТОНИН-239 С ВОДОМ И ВОДНЫХ РАСТВОРОВ НИТРАТА ИЛУТОНИЯ-239

Ю.Ю.Васильев, В.Н.Гурин

К настоящему времени накоплен большой экспериментальный и расчетный материал по критическим параметрам водородосодержащих соеднинений илутония-239: крытические размеры сфер и цилиндров с различным соотношением высоты диаметра [1], [2], [3]. В этой связи становится актуальной задача нолучения на основе этих данных материальных нараметров и длин экстраноляции, что нозволило бы с помощью простого преобразования по дапласиану [1] рассчитывать критразмеры систем простой геометрической формы. До сих пор трудность в получении надежных значений материального параметра и длин экстраноляции состояла в том, что эту задачу решали либо чисто расчетным, либо чисто экспериментальным путем. В данной работе материальные параметры и длины экстраполяции рассчитываются по подогнанной с помощью метода наименьших квадратов системе трехгрупповых макроскопических констант, наилучшим образом описывающей результаты однозонных критических экспериментов. для цанной реакторной композиции: этот метод основан на идеях работы [4]. При этом представляется возможным оценить погрешности предсказания материального нараметра и длины экстраноляции в зависимости от точности критических экспериментов и исходных макроконстант.

В работе анализируются гомогенные смеси Pu^{239} с водой и водные растворы нитрата Pu^{239} в дианазонах значений $\mathcal{P}_n/\mathcal{P}_g = 0+2000$ и 20+3000 соответственно. При уточнении макроскопических констант использованы критические радиусы (см. рис. I) сфер без отражателя, рассчитанные в Sn- приближений с системой констант, хорошо описывающей результаты критических экспериментов на рассматриваемых системах [2], [3]. Ошибка в значениях $K_{3\bar{c}\bar{d}}$, соответствующих данным критрадиусам, полагалась равной 0,1%. Расчет производится в рамках трехгруппового дифузионного приближения.

Алгоритм уточнения макроскопических констант

В предположении существования линейной связи между вариацией некоторого реакторного параметра (в рассматриваемом случае $K_{3d\tilde{\Psi}}$) и вариациями групповых макроскопических констант задача уточнения последних сводится к нахождению поправок к сечениям ($f_x = \Delta \Sigma \times / \Sigma \times$), минимизирующих функционал

 $\sum_{\star} f_{\star}^{2} / \delta^{2} \Sigma_{\star} + \left(\frac{I - \kappa'}{\kappa} \right)^{2} / \delta^{2} \kappa = min, \qquad (1)$

I34

$$\mathcal{K}' = \mathcal{K} \left(f + \sum_{\mathbf{x}} S_{\mathbf{x}} \Sigma_{\mathbf{x}} \right), \tag{2}$$

Здесь $\Sigma_{\star}, \delta \Sigma_{\star}$ – исходный набор макроконстант типа X и их среднеквадратичные ошибки соответственно; $\kappa, \delta \kappa$ – значение K_{gqd} , полученного по исходному набору макроконстант, и ошибка его предсказания соответственно; S_{\star} – козядищиент чувствительности K_{gqd} , по отношению к макроконстанте

Σ. :

$$S_{x} = \frac{\Sigma_{x}}{\kappa} \frac{\partial \kappa}{\partial \Sigma_{x}}$$
(3)

Подставляя (2) в (1) и дифференцируя по f_x , получаем систему линейных алгебраических уравнений относительно f_x , теория решения которых [5] позволяет помимо нахождения значений f_x определить среднеквадратичную ошибку макроконстант нового набора Σ'_x :

$$\delta \Sigma'_{\star} = \sqrt{C_{\star\star}^{-\prime}}, \qquad (4)$$

а также дисперсию любого реакторного параметра Π , выражаемого через набор $\Sigma_{\mathbf{x}}'$:

$$\delta \Omega = \sqrt{Z_* C_* j} Z_{y} . \tag{5}$$

Здесь C_{xy} - матрица, обратная матрице C_{xy} при неизвестных f_x ; Z_{x-} коэффициент чувствительности нараметра Π по отношению к макроконстанте Σ_x .

В данной работе принято следующее трехгрупновое разбиение всего знергетического интервала замедления и диффузии нейтронов:

I - я группа: $10^4 \le E \le 10^7$ эв; 2 - я группа: 0,39 $\le E < 10^4$ зв; 3 - я группа: 0 $\le E \le 0,39$ эв.

Такое разбиение позволяет достаточно корректно учесть основные процессы, имеющие место при упругом и неупругом замедлении, резонансном поглощении и термализации нейтронов. В каждой из этих групп уточнялись значения коэффициентов диффузии, сечений поглощения и сечений деления с выходом нейтронов.

Макроскопические константы первой группы получен: с использованием ядерных данных работы [6] по спектральной программе [7], учитывающей замедление на изотопах с A > I в приближении Грюлинга-Герцеля.

Макроконстанты второй и третьей групп получены по программам, реализукщим алгоритмы, разработанные Марчуком Г.И. [8].

Ошибки в значениях исходных макроконстант приняты (без специального исследования) следукщими: $\sqrt{\Sigma f_1}$, $\sqrt{\Sigma f_2}$, Σa_1 , Σa_2 , $D_1 - 5\%$;

$$V \Sigma f_3, \Sigma a_3 - 3\%; D_2 - 2\%; D_3 - 15\%.$$

135

где

Сечения упругого замедления Σ_{12} и Σ_{23} предполагались известными точно.

<u>Получение уточненных значений материального нараметри, длины экстраноляции и коэффициента размножения бесконечной средн</u>

Материальный параметр определялся методом хорд из выражения К_{эуф} в трехгрупповом диффузионном приближении:

$$\frac{\sqrt{\Sigma_{f_1}}}{\Sigma_1} + \frac{\Sigma_{i2}\sqrt{\Sigma_{f_2}}}{\Sigma_1\Sigma_2} + \frac{\Sigma_{23}\sqrt{\Sigma_{f_3}\Sigma_{i2}}}{\Sigma_1\Sigma_2\Sigma_5}, \qquad (i.)$$

(7)

где

$$\sum_{i} = \sum_{ol} + B_{N}^{2} D_{i}, \quad (i = 1, 2, 3).$$

Отличие К_{эц.} от единицы последней итерации было не хуже 0,0⁵1. Дисперсия предсказания материального параметра находилась в соответствии с формулой (5).

Длина экстраноляции определялась из уравнения, аналогичного (1). Пря этом значение геометрического параметра для сферы подгонялось к величине уточненного значения материального параметра, полученного ранее. Среднсквадратичная ошибка уточненного значения длищ экстраноляции рассчитывалась по цормуле (4).

Козсилиент размножения бесконечной среды определялся по формуле (6) при $B^2 = 0$. Ошибка его предсказания находилась дифференции рованием. Полученные значения $b^2 m$, d и К \sim совместно с ошибками их предсказания приведены на рис. 2-4.

Авторы признательны Б.Г.Дубовскому за постановку задачи и интерес к работс.

ЛИТЕРАТУРА

I. Б.Г.Дубовский и др. Критические параметры систем с делящимися веществами и ядерная безопасность. Справочник. М., Атомиздат, 1966, стр. 95.

2. Wallis P.M. Computational Survey of Homogeneous Water-Moderated Systems Los.Alamos, 1964, LA-3166-MS. UC-46, Criticality Stidies, T1D-4500 (34th Ed.).

3. Richey C.R. Theoretical Analyses of Homogeneous Plutonium Critical Experements. Nucl. Sci. and Eng., 1968, vol. 31, No. 1, p. 32.

4. Rowlands I.L., Mc. Dougall I.D. Proceedings of BNES International Conference on the Physics of Fast Reactor Operation and Design. London, 1969, p. 180.

5. Линник Ю.В. Метод наименьших квадратов и основы теории обработки наблюдений. М., Изд-во физ.мат.лит., 1962.

6. Longuar I, Schmidt I.I., wall D. Tables of Evaluated Neutron Gross South as for Net Reactor Materials. KFK-750, Karlsruhe, 1968.

7. Гурин В.Н., Дмитриева В.С., Румянцев Г.Я. Расчет внутригруппових среднообъемиих спектров замедляющихся нейтронов в водородосодержащем реакторе. Препринт ФЭИ № 223, 1970.

8. Марчук Г.И. Методы расчета ядерных реакторов. М., Атомиздат, 1961.







. I38



Рис. 4. Коэффициент размножения бесконечной среды систем P_{μ} -239 + H_2 0 и P_{μ} 239 (NO_3)4 + H_2^0

ЕИБЛИОТЕКА НЕИТРОННЫХ СПЕКТРОВ ЯДЕРНЫХ РЕАКТОРОВ

Р.Д.Васильев, Е.И.Григорьев, Г.Б.Тарновский

В работе даны энергетические спектры бистрых нейтронов наиболее распространенных типов ядерных реакторов. При включении в библиотеку спектров, характеризуищих какой-либо тип реактора, предпочтение отдано спектрам, результаты расчета которых проверены экспериментально. Так как наименьшее различие реакторных спектров бистрых нейтронов наблюдается при энергии нейтронов от десятков килоэлектронвольт до нескольких мегаэлектронволыт, спектры из библиотеки представлены наиболее подробно именно в этом диапазоне.

Дифференциальные спектры $\mathcal{Y}(\mathcal{E})$ [нейтр/(см².с.Мэв)] заданы в табличном виде; они заимствованы из первоисточников [I-5], в которых спектры представлены, как правило, в виде графиков. В тех случаях, когда в первоисточнике спектр ограничен энергией IO Мэв, авторы настоящей статьм использовали аналитическое продолжение, соответствующее спектру нейтронов деления урана-235 в представлении Ватта:

$$\mathcal{G}(E) = A e^{-E} Sh \sqrt{2E}, \qquad (1)$$

где Е - энергия нейтронов в Мэв; А - нормировочный коэффициент. Дифференциальные спектры представлены таблицей.

					وفيارد بالمحمد فسيبيه		····
Е, Мэв	Уран-235 !	Реактор БР-5 пос- ле 2 см <i>Ni</i>	Реактор БР-5 после 16 см <i>Ni</i>	Урын-235 после 22см С	Уран-235 после IO см Fe	Уран-235 после 16 см Fb	Уран-235 после 30 см полиэт.
0,1	0,785	$0,714.10^{2}$	$0,107.10^{2}$	$0,104.10^{2}$	0,501.10	0,526.10 ²	0,258,10 ^I
0,2	0,104.10 ^I	$0,367.10^{2}$	0,769.10 ¹	0,918.10 ^I	0,437.10	$20,406.10^2$	0,240.10 ^I
0, 3	0,119.101	$0,300.10^2$	0,623.10 ^I	0,772.10 ^I	0,380.10	² 0,313.10 ²	0,223.10 ^I
0,4	0,128.10	0,300.102	0,623.10 ¹	0,714.10 ¹	0,331.10	0,242.102	0,207.10
υ,5	$0,134.10^{f}$	$0,331.10^2$	0,675.IO	0,630.10 ¹	0,288.10	0,187.102	0,192.101
0,6	0,137.10 ¹	0,331.102	0,675.IO <u></u>	0,555.10 ¹	0,252.10	0,144.102	0,171.10
0,7	0,138.10 ¹	0,286,102	0,623.10 ¹	0,490.10 ¹	0,219.10	0,111.10	0,152.10 ¹
0,8	0,138.10 ¹	$0,204.10^{2}$	-0,538.IO_	0,432.10 ¹	0,191.10	0,856.10	0,135.10
0,9	$0,136.10^{1}$	0,155.102	0,474.IO <u>-</u>	0,381.10 ¹	0,166.10	0,661.10	0,120.10
1,0	0,134.10 ¹	0,118.102	0,409.IO	0,337.10 ¹	0,144.10	0,510.10	0,106.101
1,1	0,131.10 ¹	0,100.102	0,376.IO	0,295.IO ¹	0,119.10	0,444.10	0,101.10
1,2	$0,127.10^{1}$	0,865.10	0,336.IO	0,232.10 ¹	0,982.10	0,385.10	0,963
1,3	0,123.10	0,743,10	0,303.IO	0,221.10 ¹	0,799.10	0,336.10	0,919
1,4	0,119.10	0,633.10	0,273.IO	0,192.10	0,670.10	0,282.10	0,874
1,5	0,115.10	$0,543.10^{1}$	0,250.IO	0,163.10 ¹	0,552.10	0,259.10	0,833
1,6	0,110.10	0,449.10	0,229.IO	0,150,10 ¹	0,485.10	0,224.10	0,798
Ι,7	0,106.10	0,367.10	0,210.10	0,128.10 ¹	0,426.10	0,197.10	0,765
1,8	0,101.101	0,326.10	$0, 193.10^{1}$	0,117.10 ¹	0,373.10	0,174.10	0,733
1.9	0,966	$0,273.10^{1}$	0,179,10 ¹	0,I05.I0 ¹	0,328.10	0,154.10	0,703
2.0	0,922	-0,245.10 ¹	$0, \pm 64, 10^{1}$	0,929	0,288.10	¹ 0,136.10	0,673
2,1	0,878	$-0,220.10^{1}$	0,148.IO ¹	0,845	0,241.10	0,123.10	0,638
2, 2	0,835	0,193.10	0,133.10 ¹	0,767	0,201.10		0,603
2,3	0,793	0,171,10 ¹	0,120.10 ^I	0,697	0,169.10	¹ 0,101.10 ¹	0,573
2,4	0,752	0,151.101	0,111.10 ¹	0,598	0,141.10	¹ 0,912.	0,544
2,5	0,713	0,135,10	0,982	0,575	0,118.10	0,827	0,514
2,6	0,675	0,118.101	0,880	0,531	0,103.10	¹ 0,763	0,493
2,7	0,638	0,103.104	0,794	0,490	0,904	0,707	0,473
2,8	0,603	0,917	0,713	0,451	0,787	0,655	0,455
2,9	0,570	0,815	0,628	0,416	0,692	0,481	0,434
3,0	0,537	0,713	0,560	0,383	0,606	0,560	0,416
3,1	0,507	0,623	0,509	0,361	0,553	0,518	0,396
3,2	0,477	0,558	0,467	0,338	0,515	0,481	0,375
3,3	0,449	0,489	0,428	0,316	0,474	0,444	0,357
3,4	0,423	0,436	0,390	0,297	0,44I	0,412	0,337
3,5	0,398	0,387	0 ,3 56	0,278	0,399	0,38I	0,322

I4I

Продолжение таблицы

I	2	3	4	5	6	7	8
3,6	0,374	0,347	0,322	0,261	0,385	0,361	0.310
3,7	0,351	0,306	0,295	0,245	0,337	0,342	0,298
3,8	0,329	0,269	0,271	0,230	0,310	0,323	0,289
3,9	0,309	0,236	0,250	0,216	U,283	0,305	U,ZIU
4,0	0,290	0,208	0,229	0,203	0,259	0,288	0,269
4,I	0,272	0,192	0,219	0,208	0,239	0,269	0,258
4,2	0,255	0,181	0,207	0,211	0,221	0,251	0,248
4,3	0,238	0,167	0,198	0,215	0,205	0,234	0,237
4,4	0,223	0,160	0,193	0,220	0,187	0,220	0,227
4,5	0,209	0,151	0,187	0,225	0,172	0,203	0,218
4,6	0,193	0,144	0,181	0,224	0,166	0,190	0,208
4,7	0,183	0,138	0,174	0,225	0,160	0,177	0,198
4,8	0,171	0,132	0,170	0,225	0,155	0,166	0,190
4,9	0,160	0,128	0,165	0,225	0,149	0,155	0,181
5,0	0,149	0,122	0,161	0,225	0,144	0,145	0,173 .
5,I	0,139	0,116	0,155	0,217	0,133	0,136	0,166
5,2	0,130	0,110	0,148	0,210	0,122	0,1:28	0,159
5,3	0,121	0,102	0,140	0,201	0,112	0,119	0,152
5,4	0,113	0,945.10 ¹	0,131	0,196	0,103	0,113	0,145
5,5	0,106	0,880.10	0,119	0,189	0,950.10-1	0,106	0,139
5,6	0,985.10	0,823.10	0,112	0,179	0,864.10	0,995.10	0,132
5,7	0,918.10	0,779.10	0,104	0,169	0,793.10-1	0,941.10	0,126
5,8	0,856.10	0,733.10	0,958.10	-10,15 9	0,725.10	0,875,10	0,120
5,9	0,797.10	0,685.10	0,908.10	-10,150	0,662.10-1	0,835.10	0,114
6,0	0,743.10	0,640.10	0,848.10	⁻¹ 0,142	0,606.10-1	0,788.10	0,106
6,I	0,692.10	0,587.10	0,793.10	-10,133	0,565.10	0,730.10-1	0,100
6,2	0,644.10	0,542.10	0,734.10	-10,125	0,529.10	0,678.10	0,542.10
6,3	0,599.10	0,509.10-1	0,687.10	<u>1</u> 0,118	0,494.10-1	0,628.10	. n'888' 10_1
6,4	0,558.10	0,469.10	0,721.10	- <u>1</u> 0,111	0,458.10	0,582.10	0,836.10
6,5	0,519.10	0,432.10-1	0,594.10	-10,105	0,432.10	0,539,10	0,812.10
6,6	0,483.10	0,395.10-1	0,534.10	, 0,964.I0	0,401.10	0,502.10-1	$0.783.10^{-1}$
6,7	0,449.10	0,367.10-1	0,500.10	_0,912.10	0,368.10	$0,464.10^{-1}$	0,753.101
6,8	0,418.10	0,338.10	0,467.10	10,854.IC	0,341.10	0,427.10	0,724.10
6,9	0,388.10	0,312.10-1	0,433.10	⁻¹ 0,796.IC	0,313.10-1	0,402.10-1	0,697.10-1
7,0	0,361.10	0,289.10-1	0,394.10	⁻¹ 0,743.IC	0,277.10-1	0,373.10-1	0,668.10-1

142

.

проделжение таблици

•

I	2	3	4	5	S	7	8
7,I	0,335.10 ⁻¹	0,269.10 ⁻¹	0,372.IC ⁻¹	0,677.IO ^{-I}	0,267.10 ⁻¹	0,346.10 ⁻¹	0,641.10 ⁻¹
7,2	0,312.10 ⁻¹	0,253.10 ⁻¹	0,339.10 ⁻¹	0,639.10 ⁻¹	0,246.10 ⁻¹	0,323.10 ⁻¹	$0,579.10^{-1}$
7.3	0,289.10 ⁻¹	0,230,10 ⁻¹	0,316.10 ⁻¹	0,589.IO ^{-I}	0,226.IO ^{-I}	0,298.10 ⁻¹	$0,523.10^{-1}$
7,4	0,269.10 ⁻¹	0,212.10 ⁻¹	0,293.10 ⁻¹	0,545.10 ⁻¹	0,205.10 ⁻¹	0,278.10 ⁻¹	$0,473.10^{-1}$
7.5	$0.250.10^{-1}$	0.1 % $.10^{-1}$	0,271,10 ⁻¹	0,505.10 ⁻¹	$0.194.10^{-1}$	0,255.10 ⁻¹	0,425.IO ^{-I}
7,6	0,232.10 ⁻¹	0,183.10 ⁻¹	0,253.10 ⁻¹	0,445.10 ⁻¹	0,183.10 ⁻¹	0,236.10 ⁻¹	0,384.10 ⁻¹
7,7	0,215.10 ⁻¹	$0.170.10^{-1}$	0,233.IO ^{-I}	0,395.10 ^{~1}	0,171.10 ⁻¹	$0,220.10^{-1}$	$0,363.10^{-1}$
7,8	0,200.10 ⁻¹	$0,156.10^{-1}$	0,215.10 ⁻¹	0,349.10 ⁻¹	0,161.10 ⁻¹	0,203.10 ⁻¹	0,343.10 ⁻¹
7,9	0,185.10 ⁻¹	0,145.10 ⁻¹	0,201.10 ⁻¹	0,308.IO ^{-I}	0,153.10 ⁻¹	0,188.10 ⁻¹	$0,325.10^{-1}$
8,0	0,172.10 ⁻¹	$0,134.10^{-1}$	0,187.10 ⁻¹	0,273.10 ⁻¹	$0, 144.10^{-1}$	0,174.10 ⁻¹	0,304.10 ⁻¹
8,I	0,159.10 ⁻¹	0,123.10 ^{-I}	0,170.10 ⁻¹	0,228.10 ⁻¹	$0,134.10^{-1}$	0,162.10 ⁻¹	0,289.10 ⁻¹
8,2	0,148.10 ⁻¹	$0,114.10^{-1}$	$0,158.10^{-1}$	0,190.10 ⁻¹	0,125.10 ⁻¹	0,150.10 ⁻¹	0,266.10 ⁻¹
8,3	1.7.10 ⁻¹	0,106.10 ⁻¹	0,146.10 ⁻¹	0,158.10 ⁻¹	0,116.10 ⁻¹	$0,139.10^{-1}$	$0,245.10^{-1}$
8,4	0,127.10 ⁻¹	0,978,10-2	0,136.10 ⁻¹	0,132.10 ⁻¹	0,108.10 ⁻¹	0,I30.I0 ⁻¹	0,226.10-1
8,5	0,118.10 ⁻¹	0,905.10 ⁻²	0,I27.10 ^{-I}	0,110.10- ¹	0,101.10 ⁻²	0,120.10 ⁻¹	$0,209.10^{-1}$
8,6	0,109.10 ⁻¹	0,835.10 ⁻²	0,117.10 ⁻¹	0,101.10 ⁻¹	0,942.10 ⁻²	0,111.10 ⁻¹	0,192.10 ⁻¹
8,7	0,101.10 ⁻¹	0,782.10 ⁻²	0,I09.I0 ^{-I}	0,929.10 ⁻²	0,880.10 ⁻²	$0,103.10^{-1}$	$0,183.10^{-1}$
8,8	0,939.10 ⁻²	0,725.10 ⁻²	0,100.10 ⁻¹	0,848.10 ⁻²	0,822.10 ⁻²	0,949.10-2	$0,174.10^{-1}$
8,9 -	0,870.10 ⁻²	0,668.10 ⁻²	$0,933.10^{-2}$	0,778.10 ⁻²	$0,766.10^{-2}$	0,875.10-2	0,166.10-1
9,0	0,806.10 ⁻²	0,620.10 ⁻²	0,865.10 ⁻²	0,732.10 ⁻²	$0,720.10^{-2}$	0,808,10 ⁻²	0,158.10-1
9,1	0,747.10 ⁻²	0,571.10 ⁻²	0,797.10 ⁻²	0,654.10 ⁻²	0,666.10-2	0,750.10 ⁻²	0,151.10-1
9,2	0,692.10 ⁻²	0,530.10 ⁻²	0,738.10 ⁻²	0,598.10 ⁻²	0,612.10 ⁻²	0,696.10-2	$0,142.10^{-1}$
9,3	0,641.10 ⁻²	0,489.10 ⁻²	0,687.10 ⁻²	0,548.10 ⁻²	0,569.10 ⁻²	0,647.10-2	0,134.10-1
9,4	0,593.10 ⁻²	0,448.10 ⁻²	0,645.10~2	0,501.10 ⁻²	0,526.10-2	0,601.10 ⁻²	0,126.10 ⁻¹
9,5	0,549.10 ⁻²	0,416.10 ⁻²	0,594.10 ⁻²	0,459.10 ⁻²	0,488.10 ⁻²	0,560.10 ⁻²	0,119.10 ⁻¹
9,6	0,508.10 ⁻²	0,379.10 ⁻²	0,551.10 ⁻²	0,434.10 ⁻²	0,455.IO ⁻²	0,514.10 ⁻²	$0,112.10^{-1}$
Продолжение таблицы

I	2	3	4	5	6	7	8
9,7	0,471.10-2	0,357.10-2	0,509.10-2	0,411.10-2	0,426.10-2	0,464.10-2	0,106.10-1
9,8	$0,436.10^{-2}$	0,330.10-2	0,475.10 ⁻²	0,389.10-2	0,397.10-2	0,425.10 ⁻²	0,101.10-1
9,9	$0,403.10^{-2}$	0,306.10 ⁻²	0,441.10 ⁻²	0,368,10 ⁻²	0,372.10 ⁻²	$0,388.10^{-2}$	0,954.10 ⁻²
I0,0	0,373.10 ⁻²	$0,277.10^{-2}$	0,399.10 ⁻²	0,348.10 ⁻²	0,346.10 ⁻²	0,352,10 ⁻²	0,904.10-2
10,2	0,319.10-2	$0,236.10^{-2}$	0,348.10 ⁻²	0,316.10-2	0,302.10-2	0,307.10-2	0,809.10-2
IO,4	$0,273.10^{-2}$	$0,206.10^{-2}$	0,299.10-2	$0,287.10^{-2}$	$0,263.10^{-2}$	$0,267.10^{-2}$	0,727.10-2
10,6	$0,234.10^{-2}$	$0,175.10^{-2}$	0,254.10-2	0,261.10-2	0,225.10-2	0,230.10-2	0,650,10-2
IO,8	$0,200.10^{-2}$	0,148.10	0,219.10-2	0,240.10-2	0,189.10-2	$0.198.10^{-2}$	0,585.10-2
1I,O	0,171.10 ⁻²	0,128.10 ⁻²	0,187.10-2	0,221.10-2	0,159.10 ⁻²	0,170.10-2	0,529.10 ⁻²
11,2	$0,146.10^{-2}$	$0,110.10^{-2}$	0,163.10-2	$0,221.10^{-2}$	0,137.10-2	0,146.10-2	0,476.10-2
II , 4	0,125.10 ⁻²	0,937.10 ⁻³	0,139.10-2	$0,221.10^{-2}$	0,118.10-2	0,127.10-2	0,425.10-2
1 1, 6	$0,106.10^{-2}$	0,795.10 ⁻³	0,119.10 ⁻²	0,212.10-2	0,102.10 ⁻²	$0,109.10^{-2}$	0,378.10-2
II,8	0,907.10-3	0,685.10 ⁻³	$0,102.10^{-2}$	0,195.10-2	0,880,10 ⁻³	0,943.10-3	$0,340.10^{-2}$
12,0	0,774.10-3	0,591.10 ⁻³	0,882.10-3	0,179.10 ⁻²	$0,761.10^{-3}$	0,814.10-3	0,304.10-2
12,5	0,519.10-3	0,407.10 ⁻³	0,602.10-3	$0,146.10^{-2}$	0,526.10-3	$0,564.10^{-3}$	$0,232.10^{-2}$
I3 , 0	0,348.10-3	$0,273.10^{-3}$	$0,407.10^{-3}$	0,116.10-2	0,364.10 ⁻³	0,390.10-3	$0,176.10^{-2}$
I3,5	$0,232.10^{-3}$	0,181.10-3	0,230.10-3	0,941.10-3	$0,252.10^{-3}$	0,269.10 ⁻³	0,133.10 ⁻²
14,0	$0,155.10^{-3}$	0,126.IC ⁻³	0,195.10 ⁻³	$0,767.10^{-3}$	0,174.10-3	ರ ,187.10 -3	0,101.10-2
14,5	$0,103.10^{-3}$	0,856.10-4	0,133.10-3	0,621.10-3	$0,121.10^{-3}$	0,129.10 ⁻³	0,768.10-3
I5,O	$0,687.10^{-4}$	0,583.IC ⁻⁴	0,908.10-4	0,506.IO ⁻³	0,832.10-4	0 ,891.10⁻⁴	0,582.10-2
I5,5	0,456.10 ⁻⁴	0,391.10 ⁻⁴	0,615.10-4	$0,411.10^{-3}$	0,573.10-4	. .613.10⁻⁴	0,440.10 ⁻³
16,0	$0,302.10^{-4}$	0,265.IC ⁻⁴	0,424.10 ⁻⁴	0 ,334.10⁻³	0,399.IC ⁻⁴	C,42 [™] .10 ^{−4}	0,316.10-3
16,5	$0,200.10^{-4}$	3, 179.10⁻⁴	0,288.IC ⁻⁴	$0,271.10^{-4}$	0,277.10 ⁻⁴	,290,IC	$0,240.10^{-3}$
17,0	$0,132.10^{-4}$	3,122.10 ⁻⁴	0,195.IC ⁻⁴	6,221.10 ⁻³	0,I90.IC ⁻⁴	,2 04.10 ⁻⁴	0,182.10 ⁻³

Продолжение таблицы

Е, Мәв	Peaktop ETR	Peaktop GTR	Peaktop Plutc	Полость реактора	Замедлитель ре- актора с Д ₂ О	Peaktop BEPG
	8	9	IO	II	12	13
0.1	0.550.10 ^I	0.426.10 ^I	0.2026.10 ²	0.1608.10 ²	0.2158.10 ²	0.4651.10 ²
0.2	0.499.10 ¹	0.301.10 ¹	$0.100 \cdot 10^2$	0.901.10 ¹	$0.1109.10^{2}$	$0.2203.10^2$
0,3	C,324.10 ^I	0,247.10 ¹	0,563.10 ^I	0,623.10 ^I	C,644.10 ^I	0,1550.10 ²
0.4	0.258.10 ¹	0.213.10 ^I	0.355.10 ¹	0.351.10 ¹	0.430.10 ¹	0,1205,10 ²
0,5	0,215.10 ¹	0,192.10 ¹	0,164.10	0,273.10 ¹	0,221.10 ¹	0,953.10 ¹
0,6	0,225.10 ¹	0,174.10 ^I	0,I38.10 ^I	$0.243.10^{I}$	0,227,10 ¹	0,807.IO ^I
0,7	0,218.10 ¹	0,161.10 ¹	0,177.101	0,227.10 ¹	0,172.10 ^I	0,699.10 ¹
0,8	0,194.10 <u></u>	0,152.10 ^I	0,174.10 ¹	0,212.10 ^I	0,154.10 ¹	0,596.10 ¹
0,9	0,169.10 ¹	0,143.10 ¹	0,154.10 ¹	0,182.10 ¹	0,150.10 ¹	0,532.10 ¹
1,0	0,150.10 ¹	0,135.10 ¹	0,129.10 ¹	0,157.10 ¹	0,110.10 ^I	0,480,10 ¹
I,I	0,136.10 ¹	0,129.10 ¹	0,833	0,154.10 ¹	0,945	0,444.10 ¹
I,2	0,129.10 ¹	0,122.10 ¹	0,731	0,152.10 ^I	0,135.10 ¹	0,409,ID ^I
I,3	$0,122.10^{1}$	0,116.10 ¹	0,794	0,140.10 ¹	0,129.10 ¹	0,359,10 ¹
I,4	0,115.10 ¹	0,109.10 ¹	0,975	0,I34.I0 ^I	0,118.10 ¹	0,335,10 ^I
I,5	0,112.10 ¹	0,104.10 ¹	0,996	0,131.10 ^I	0,114.10 ¹	0,366,10 ¹
I,6	0,104.10 ¹	0,988	0,981	0,126.10 ¹	0,114.10 ¹	0,359,10 ^I
I , 7	0,927	0,938	0,948	0,119.10 ¹	0,110.10 ¹	0,331.10 ¹
I,8	0,887	0,891	0,855	0,110.10 ¹	0,105.10 ¹	0,298.10 <mark>1</mark>
I,9	0,861	0,846	0,761	0,103.10 ¹	0,783	0,270,10
2,0	0,846	0,802	0,688	0,940	0,669	0,244.10 ¹
2,1	0,839	D,760	0,635	0,905	0,683	0,213.10 <u>4</u>
2,2	0,829	0,721	0,605	0,852	0,73I	0,186.10 ¹
2,3	0,817	0,686 .	0,594	0,863	0,743	0,171.10 ¹
2,4	0,794	0,650	0,606	0 ,8 I5	0,745	0,157.10 ¹
2,5	0,769	0,617	0,651	0,745	0,740	0,135.10 ¹

-

Продолжение таблицы

					продолжение таби			
E, Hoi	8	9	10	II	12	13		
2,6	0,725	0,586	0,670	0,690	0,730	0,110.10 ¹		
2,7	0,674	0,556	0,671	0,662	0,700	0,951		
2,8	0,625	0,528	0,662	0,642	0,665	0,651		
2,9	0,570	0,501	0,640	0,616	0,627	0,562		
3,0	0,434	0,476	0,606	0,580	0,576	0,565		
3 , I	0,407	0,451	0,570	0,527	0,526	0,566		
3,2	0,378	0,428	0,531	0,474	0,462	0,545		
3,3	0,351	0,406	0,456	0,439	0,405	0,478		
3,4	0,329	0,386	0,412	0,405	0,365	0,384		
3,5	0,310	0,366	0,372	0,370	0,347	0,318		
3,6	0,290	0,347	0,326	0,347	0,332	0,287		
3,7	0,275	0,329	0,293	0,328	0,332	0,262		
3,8	0,261	0,313	0,276	0,311	0,313	0,241		
3,9	0,248	0,297	0,260	0,293	0,305	0,216		
4,0	0,235	0,282	0,244	0,277	0,293	0,199		
4,I	0,224	0,268	0,230	0,262	0,278	0,187		
4,2	0,215	0,253	0,218	0,246	0,258	0,180		
4,3	0,205	0,240	0,206	0,228	0,233	0,176		
4,4	0,195	0,229	0,195	0,212	0,208	0,175		
4,5	0,187	0,217	0,183	0,197	0,196	0,175		
4,6	0,179	0,206	0,173	0,184	0,187	0,176		
4,7	0,170	0,195	0,164	0,171	0,175	0,177		
4,8	0,162	0,185	0,154	0,158	0,171	0,181		
4,9	0,155	0,175	0,145	0,148	0,164	0,183		
5,0	0,148	0,167	0,137	0,138	0,157	C,185		
5,I	0,141	0,157	0,127	0,130	0,151	0,183		
5.2	0,134	0,147	0,120	0,123	0,145	0,177		

Продолжение таблицы

5,3	0,128	0, 138	0,II2	0,117	0,139	0,170
5,4	0,122	0,129	0,105	0,112	0,134	0,164
5,5	0,116	0,121	0,68.10 ⁻¹	0,108	0,128	0,15
5,6	0,109	0,114	0,92.10 ⁻¹	0,104	0,123	0,144
5,7	0,104 _	0,106	0,87.10-1	0,100 _	0,118	0,134
5,8	0,98.10-1	0,992.10-1	0,80.10-1	0,96.10-1	0,113	0,12
5,9	0,93.10-1	0,929.10-1	0,75.10-1	0,9I.IO ⁻¹	0,108	0,10
6,0	0,88.10-1	0,872.10-1	0,71.10-1	0,87.10-1	0,103	0,88
6,1	0,82.10-1	0,816.10 ⁻¹	0,67.10-1	0,81.10-1	0,97.10-1	0,78
6,2	0,77.10-1	0,764.10-1	0,64.10-1	0,76.10-1	0,90.10-1	0,71
6,3	0,72.10-1	0,716.10-1	0,61.10-1	0,70.10-1	0,84.10-1	0,66
6,4	0,68.10-1	0,671.10-1	0,59.10-1	0,64.10-1	0,78.10-1	0,62.
6,5	0,65.10-1	0,628.10-1	0,57.10-1	0,58.10-1	0,71.10-1	0,58
6,6	0,61.10-1	0,588.10	0,55.10-1	0,50,10-1	0,64.10	0,55.
6,7	0,57.10-1	0,551.10-1	0,53.10	0,43.10-1	0,57.10-1	0,53
6,8	0,54.10	0,516.10-1	0,51.10-1	0,39.10-1	0,50,10-1	0,52
6,9	0,51.10-1	0,483.10-1	0,48.10	0,35.10-1	0,42.10	0,50
7,0	0,49.IO ⁻¹	0,453.10	0,46.10 ⁻¹	0,32.10-1	0,34.10	0,48
7,I	0,45.10	0,425.10	0,43.10	0,29.10	0,25.10	0,45.
7,2	0,43.10	0,398.10-1	0,41.10-1	0,27.10-1	0,21.10	0,43
7,3	0,40.10	0,373.10-1	0,38.10	0,24.10-1	0,18.10-1	0,39.
7,4	0,38.10-1	0,349.10-1	0,36.10-1	0,23,10-1	0,15.10	0,36
7,5	0,35.10	0,327.10-1	0,33.10	0,22.10	0,12.10-1	0,33.
7,6	0,33.10-1	0,305.10-1	0,31.10-1	0,22.10-1	0,10.10-1	0,29.
7,7	0,31.10-1	0,286.10	0,29.10	0,21.10-1	2-01.18,0	0,23.
7,8	0,29.10-1	0,269.10-1	0,27.10-1	0,21.10-1	0,71.10-~	0,19

Продолжение таблицы

Е, Мэв	8	5	10	II	12	13
7,9	$0,27.10^{-1}$	0,251.10 ⁻¹	0,26.10 ⁻¹	0,20.10 ⁻¹	0,61.10-2	0,15.10-1
8,0	0,25.10 ⁻¹	0,235.10 ⁻¹	0,23.10 ⁻¹	0,20.10 ⁻¹	0,51.10 ⁻²	0,12.10 ⁻¹
8,I	0,23.10-1	0,221.10	0,22.10-1	0,19.10 ⁻¹	C,5I.10 ⁻²	0,11.10-1
8,2	0,21.10-1	0,207.10-1	0,20.10-1	0,17.10-1	0,41.10-2	0,85.10-2
8,3	$0, 19.10^{-1}$	0,194.10-1	0,19.10-1	0,16.10-1	0,41.10-2	0,85.10-2
8,4	0,18,10-1	0,181,10-1	0,18.10-1	0,15.10 ⁻¹	0,31.10-2	$0,74.10^{-2}$
8,5	0,16.10-1	0,170.10-1	0,17.10-1	0,14.10-1	0,31.10-2	$0,64.10^{-2}$
8,6	0,15,10-1	0,159.10-1	0,16.10-1	0,I~.IO ⁻¹	$0,20.10^{-2}$	0,60.10-2
8,7	0,12.10 ⁻¹	$0,149.10^{-1}$	0,16.10-1	0,II.I0 ⁻¹	0,20.10-2	0,55.10-2
8,8	0,II.I0 ⁻¹	0,140.10	0,15.10-1	0,10.10-1	$0,20.10^{-2}$	0,51.10-2
8,9	0,10.10-1	0,131.10-1	0,15.10-1	0,52.10 ⁻²	0,10.10-2	0,48.10-2
ə , 0	0,93.10~~	$0, 122.10^{-1}$	0,14.10-1	0,81.10-2	0,9I.10-3	0,44.10-2
9 , I	0,83.10-2	0,115.10	0,14.10	0,81.10~2	0,71.10-3	0,41.10-2
9,2	$0,72.10^{-2}$	0,101.10-1	0,14.10 ⁻¹	0,71.10-2	0,51.10	0,38.10-2
9,3	0,62.10~2	0,101.10	0,13.10-1	0,71.10	0,31.10-5	0,35.10~
9,4	0,62.10-2	0,942.10~~	0,13.10-1	0,71.10-2	0,28.10	$0,32.10^{-2}$
5,5	0,52.10~~	0,882.10-2	$0, 12.10^{-1}$	0,71.10-2	0,26.10	0,30.10-2
9,6	0,52.10~~	0,827.10-2	0,12.10-1	0,71.10-~	0,24.10-0	0,27.10~~
9,7	0,52.10-2	0,775.10-2	0,12.10	0,61.10-2	0,23.10	0,26.10~~
9,8	0,52.10 ~	0,726.10~	0,11.10	0,61.10~~	0,19.10	0,22.10 ~
9,9	0,52.10 ~	0,679.10	0,10.10	0,61.10 ~	0,19.10	0,21.10~
10,0	0,52.10~	0,637.10~	0,10.10	0,61.10 ~	0,18.10	0,20.10 ~
10,2	0,45.10 ~	$0,559.10 \sim$	0,87.10 ~	0,53.10 ~	$0,15.10^{-3}$	0,17.10 ~
10,4	0,39.10 ~	0,490.10 ~	0,75.10 ~	0,46.10 ~	$0,13.10^{-3}$	$0,15.10 \sim$
10,6	0,33.10 ~	0,430.10 ~	$0,64.10^{-2}$	0,39.10	0,11.10	0,13.10
10,8	$0,28.10^{-2}$	0,377.10 ~	$0,53.10^{-2}$	$0,32,10^{-2}$	$0,93.10^{-4}$	0,11.10
TT,U	$0,23.10^{-2}$	0,331.10 ~	$0,45.10^{-2}$	0.53.10-2	0,73.10	0,30.10
11,2 TT 4	$0,20.10^{-2}$	0,255 TO-2	0,38.10 -2	0,23,10 -2	$0.57.10^{-4}$	$0,77,10_3$
11,4	0,17,10	0,200,10	0,02.10	0,20,10	0,0.110	-,

148

Продолжени таслиць

Е, Мэв	8	9	IO	II	12	13
11,6	0,14.10-2	0,224,10-2	0,28.10-2	0,17.10-2	0,49.10-4	0,55.10-3
II,8	0,12.10 ⁻²	0,196.10 ⁻²	0,24.10 ⁻²	0,14.10-2	0,41.10-4	0,47.10 ⁻³
12,0	$0,10.10^{-2}$	0,172.10 ⁻²	0.20.10-2	0,12.10 ⁻²	0,35.10-4	0,40.IO ⁻³
12,5	0,67.10-3	0,125.10-2	0,13.10 ⁻²	0,79,10 ⁻³	$0,23.10^{-4}$	$0,26.10^{-3}$
13,0	0,44.IO ⁻³	0,895.10-3	C,85.IO-3	0,52.10-3	$0,15.10^{-4}$	$0, 17.10^{-3}$
13,5	0,29.10-3	0,646.10 ⁻³	6,56.IC ⁻³	$0,34.10^{-3}$	0,58.10-5	0,11.10-3
14,0	0,19.10 ⁻³	0,465.10-3	0,37.10-3	0,23.10-3	0,65.10 ⁻⁵	$0,74.10^{-4}$
14,5	0,13.10 ⁻³	0,336.IO ⁻³	0,25.10-3	0,15.10-3	$0,43.10^{-5}$	0,49.IU ⁻⁴
15,0	0,83.10-4	0,242.10 ⁻³	C,16.10 ⁻³	0,98.10-4	0,28.10 ⁻⁵	0,32.10-4
15,5	$0,55.10^{-4}$	0,174.10 ⁻³	0,II.I0 ⁻³	$0,65.10^{-4}$	0,19.10 ⁻⁵	0,21.10-4
16,0	0,36.10 ⁻⁴	0,126.10 ⁻³	0,70.10-4	$0,43.10^{-4}$	0,12.10 ⁻⁵	$0, 14.10^{-4}$
16,5	0,23.10 ⁻⁴	0,907.10-4	0,45.IO ⁻⁴	0,28.10-4	0,75,10 ⁻⁶	0,90.10 ⁻⁵
17,0	$0,16.10^{-4}$	$0,654.10^{-4}$	0,30.10 ⁻⁴	$0, 19.10^{-4}$	0,53.10 ⁻⁶	0,61.10 ⁻⁵

Продолжение таблицы

.

					продолжение тао.	лицы
Е, Мэв	Реактор ВЕРО в присутствии АС и С	Реактор (Hanford)	Реактор <i>FERM</i> I	Сборка ZPR-111-10	Сборка SNEAK 5С	Сборка с L _J N
	I4	15	16	17	18	19
0,I	0,457.102	0,406.10	0,409.102	0,397.102	0,456.10	0,116.104
0,2	0,216.10	0,208.10 ²	0,324,102	0,298.10	0,234.10	0,151.104
0,3	0,170.102	0,I39.I0 ²	0,247.102	0,247.10	0,145.10	0,703.101
0,4	0,122.10 ²	0,106.10 ²	0,193.10	0,194.10	0,109.104	0,732.10
0,5	0,104.10 ²	0,851.10 ¹	0,149.102	0,153.102	0,863.IO ¹	0,670.IO
0,6	0,849.10 ¹	0,7I7.I0 ¹	0,115.102	0,120.102	0,665.10 ¹	0,573.10 <u>-</u>
0,7	0,836.10 ¹	0,612.10 ¹	0,888.IO ^I	0,962.10 ¹	0,535.IO ¹	0,475.IO ¹

Продолжение таблицы

Е, Мэв	14	15	16	17	18	19
0,8	0,707.10 ^I	0,535.10 ¹	0,6ರು.10 ^I	0,745.10 ¹	0,440.10 ¹	0,405.10 ¹
0,9	0,623.10 ¹	0,467.10 ^I	0,534.10 ^I	0,604.10 ^I	0,377.10 ¹	0,345.10 ^T
1,0	0,556.10 ^I	0,411.10 ¹	0,437.10 ^I	0,433.10 ¹	0,327.10 ¹	0,299.10 ¹
I,1	0,489.10 ^I	0,367.10 ¹	0,351.10 ^I	0,40I <u>.</u> 10 ^I	0,292.10 ¹	0,262.10
1,2	0,419.10 ¹	0,337.IO ¹	0,302.10 ¹	0,332.10 ¹	0,265.10 ¹	0,ໍລິະ.I0 ¹
1,3	0,366.10 ^I	0,308.IO ^I	0,266.10 ^I	0,273.10 <u>1</u>	0,246.10 ¹	0,205.10 ¹
I,4	0,352.10 ¹	0,278.IO ^I	0,219.10 ¹	0,232.10 ¹	0,229.101	0,123.10 ¹
1,5	0,355.10-	0,260.10 <mark>1</mark>	0,204.10 ¹	0,200.10 ¹	C,220.10 ¹	0,100.10 ¹
I,6	0,347,10 ¹	0,233.10 ¹	0,183.10 ¹	0,170.10 ¹	0,2110 ¹	0,IHC.IO
1,7	0,325.10 ¹	C,205.IO ^I	0,184.10 ¹	0,147.10 ¹	0,200.10 ²	0,130.10
I,8	0,287.IO ¹	0,178,10 ¹	0,148.10 ¹	0,I31.I0 ^I	0,188.10 ¹	0,110
1,5	0,241.10 ¹	0,155.101	0,133.10 ¹	0,II10 ¹	C,175.10 ¹	0,114.10 ¹
2,0	0,208.10 ¹	0,135.10 ¹	0,121.10 ¹	0,112	0,163.10 ¹	0,11.10*
2,I	0,212.10 ¹	0,115.10 ¹	0,116.10 ¹	0,525	141.10	0,
2,2	C,214.10	0,118.10 ¹	0,097	0,872	0,134.10 ¹	031
2,3	C,186.10 ¹	0,108.10 ¹	0,918	0,323	C.1.0.10-	0,878
2,4	0,146.10 ¹	0,100.10 ¹	0,849	0,735	C.IIIO ^I	0,526
2,5	0.114.10 ¹	0,931	0,784	6,747	0.071	0,777
2,6	0,969	0,661	0.728	0,701	0.869	0.724
2,7	0 ,8 II	0,755	0,676	0,671	0,775	0,675
2,8	5.890	0,722	0,625	0,646	0,651	0,633
2,	0,625	0,653	0,578	0,615	C,6I8	0,58:
3,0	0,671	0,501	0,610	0,587	0,552	0,54
3,1	0,514	0,466	1,478	0,567	0.495	0,503
3.2	0,474	0,432	2,445	0 ,52 9	0,466	0,43:
3.3	0,434	G ,3 97	1.4IX	ū,485	0,429	0,453

.

Продолжен с солого

Е, Мэв	14	IU	16		Ić	IS
3,4	0,394	.,373	0.400	Ú,450	0,392	0,428
3,5	0,355	.,362	0,376	0,409	D ,3 56	0,403
3,6	0,314	0,332	0,352	0,374	0,321	0,378
3,7	0,272	0 ,3 I5	0,329	0,338	0,298	0,354
3,8	0,228	0,290	0,507	0,311	0,279	0,330
3,9	0,21%	0,284	0,133	0,287	0,263	0,304
4,0	0,198	0,269	C,159	0,268	0,249	0,281
4,I	0,187	0,256	0,242	0,250	0,239	0,261
4,2	0,180	0,244	0,2~7	0,234	0,2≿9	0,242
4,3	0,183	0,2 3 I	0,215	0,218	0,220	0,226
4,4	0,194	0,220	0,203	0,205	0,211	0,210
4,5	0,21~	0,210	0,191	0,192	0,202	0,203
4,6	0,218	0,200	0,131	0,180	0,195	0,183
4,7	0,211	0,1:0	0,170	0,168	0,186	0,170
4,8	0,202	0,181	C,IGO	0,157	0,178	0,160
4,0	0,195	0,17%	0,150	0,146	0,171	0,148
5,0	0,188	0,163	0,141	0,137	0,103	0,138
5,I	0,181	0,154	0,13~	0,I~7	0,156	0,130
5,2	0,164	0,148	0,I~4	0,IO	0,14.	0,123
5,3	0,168	0,138	0,115	0,113	0,141	0,115
5,4	0,161	0,131	0,10	0,104	0,135	0,103
5,5	0,153	3ئة (0	0,105	0,::9,10 ⁻¹	0,1.7	0,100
5,6	0,146	0,115	0,100	0,92.10 ⁻¹	0,I%I	0.4.10-1
5,7	0,138	0,107	0,:.5,10 ^{−I}	0,86.10 ⁻¹	0,114	0,87.10 ⁻¹
5,8	0,129	0,100	0,01.10 ⁻¹	0,80.10-1	0,108	0,81.10 ⁻¹
5,9	0,118	0,.3.10 ⁻¹	0,87.10 ⁻¹	0,74.10 ⁻¹	_ ــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	0,76.10 ⁻¹
6,0	0,107	0,86.10 ⁻¹	0,83.10 ⁻¹	0,6. 10 ⁻¹	0,.º6.10 ⁻¹	0,71.10 ⁻¹

Е, Мэв	14	15	IG	17	18	19
6,1	0,88,10 ⁻¹	0,79.10-1	0.79.10 ⁻¹	0.64.10 ⁻¹	0.50.10 ⁻¹	0.66.10 ⁻¹
6,2	0,74.10 ⁻¹	0,73.10 ⁻¹	0,76.10 ⁻¹	0,60.10 ⁻¹	0,85.10 ⁻¹	0,61.10 ⁻¹
6,3	0,63.10 ^{-I}	0,67.10 ⁻¹	0,72.10 ⁻¹	0,55.10 ⁻¹	0,79.10 ⁻¹	$0,57.10^{-1}$
6,4	0,56.10 ⁻¹	0,61.10 ⁻¹	0,60.I0 ⁻¹	0,51.10 ⁻¹	$0,74.10^{-1}$	0,54.10 ⁻¹
6,5	0,49.10 ⁻¹	0,57.IU ^{-I}	0,65.IO ⁻¹	0,50.10 ⁻¹	0,67.10 ⁻¹	0,50.10 ⁻¹
6,6	0,45.10 ⁻¹	0,51.10 ⁻¹	0,62.10 ⁻¹	$0,46.10^{-1}$	0,62.10 ⁻¹	0,47.10 ⁻¹
6,7	0,41.10 ⁻¹	0,47.10 ⁻¹	0,50.10 ⁻¹	0,43.10 ^{-I}	0,57.10 ⁻¹	0,43.10 ⁻¹
6,8	0,38.10 ⁻¹	$0,44.10^{-1}$	0,55.10 ⁻¹	0.41.10 ⁻¹	0,51.10 ⁻¹	0,41.10 ⁻¹
6,9	0,36.10 ⁻¹	0,40.10 ⁻¹	0,52.10 ⁻¹	0,38.IO ^{-I}	$0,46.10^{-1}$	0,38.10 ^{-I}
7,0	0,34.IO ^{-I}	0,37.10 ⁻¹	0,50.10 ⁻¹	0,36.10 ⁻¹	0,41.10 ⁻¹	0,36.10 ⁻¹
7,I	0,34.10 ⁻¹	0,34.IO ^{-I}	0,47.IO ^{-I}	0,33.10 ⁻¹	0,37.IU ^{-I}	0,34.10 ⁻¹
7,2	0,33.10 ⁻¹	0,30.10 ⁻¹	0,44.10 ⁻¹	0,31.10 ⁻¹	0,33.10 ⁻¹	0,32.10 ⁻¹
7,3	0,32.10 ⁻¹	0,28.10 ⁻¹	0,41.10 ⁻¹	0,29.10 ⁻¹	0,29.10 ⁻¹	0,30.10 ⁻¹
7,4	0,30.10 ⁻¹	0,26.10 ⁻¹	0,39.10 ⁻¹	0,27.10 ⁻¹	0,26.10 ⁻¹	0,29.10-1
7,5	0,26.10-1	0,23.10-1	0,37.10 ⁻¹	0,25.IO ^{-I}	0,23.10 ⁻¹	0,26.10
7,6	0,23.10 ⁻¹	0,2I.10 ^{-I}	0,35.10 ⁻¹	0,24.10 ⁻¹	0,20.10 ⁻¹	0,24.10-1
7,7	0,18.10-1	0,19.10 ⁻¹	0,32.10 ⁻¹	0,22.10 ⁻¹	0,17.10-1	0,23.10-1
7,8	$0,15.10^{-1}$	0,18.10 ⁻¹	0,30.10 ⁻¹	0,20.10 ⁻¹	0,15.10 ⁻¹	0,21.10-1
7,9	0,83.10-2	0,17.10-1	$0,28.10^{-1}$	0,19.10-1	0,14.10-1	$0,20.10^{-1}$
а,0	$0,63.10^{-2}$	0,15.10-1	0,26.10 ⁻¹	$0, 10.10^{-1}$	0,13.10-1	0,18.10-1
8,I	0,52.10-2	0,13.10 ⁻¹	0,24.10 ⁻¹	0,16.10 ⁻¹	0,1~.10 ⁻¹	0,17.10-1
8,2	$0,42.10^{-2}$	$0,12.10^{-1}$	$0,22.10^{-1}$	0,16.10 ⁻¹	0,11.10-1	0,17.10 ⁻¹
ä,3	0,42.10-2	0,II.10 ⁻¹	0,21.10-1	0,15.10-1	0,93.10-2	0,16.10 ⁻¹
3,4	$0,42.10^{-2}$	$0, 10.10^{-1}$	0,I8.10 ⁻¹	$0, 14.10^{-1}$	$0,07.10^{-2}$	0,15.10-1
3,5	0, 2.10-2	0,85.I0 ⁻¹	0,17.10 ⁻¹	$0,13.10^{-1}$	0,75.10	0,14.IC ⁻
8,6	0,42.10-2	0,85.10-2	$0,16.10^{-1}$	0,12.10-1	0,65.10-4	0,14.10

Продолжение таблицы

Е, Мэв	14	15	16	17	IЗ	19
8,7	0,52.10-2	0,78.10-2	0,15.10-1	0,11.10-1	0,54.10-2	0,12.10-1
8,8	0,52.10-2	0,78.10-2	0,14.10 ⁻¹	0,94.10-2	$0,54.10^{-2}$	0,12.10 ⁻¹
8,9	0,52.10-2	0,67.10-2	0,13.10 ⁻¹	0,84.10 ⁻²	$0,44.10^{-2}$	0,12.10 ⁻¹
ម , 0	0,52.10-2	$0,67.10^{-2}$	0,13.10-1	0,84. <u>~</u> 0 ⁻²	0,33.10	0,11.10 ⁻¹
ч,I	0,52.10-2	$0,56.10^{-2}$	0,12.10-1	$0,73.10^{-2}$	0,33.10-2	0,11.10-1
9,2	0,52.10-2	$0,56.10^{-2}$	0,11.10-1	$0,73.10^{-2}$	0,22.10 ⁻²	0,95.10 ⁻²
ક,3	0,42.10-2	$0,45.10^{-2}$	0,97.10-2	$0,63.10^{-2}$	0,22.10-2	$0,95.10^{-2}$
9,4	0,42.10-2	$0,45.10^{-2}$	0,57.10-2	0,63.10-2	0,11.10-2	0,85.10-2
5 , 5	0,42.10-2	0,45.10-2	0,97.10-2	$0,52.10^{-2}$	0,11.10-2	0,85.10-2
y , 6	0,31.10~2	0,45.10-2	$0,97.10^{-2}$	0,52.10-2	0,65.IC ⁻³	0,85.10-2
9,7	0,31.10-2	$0,34.10^{-2}$	0,97.10-2	0,42.10-2	0,33.10	$0,74.10^{-2}$
5,8	0,31.10-2	0,34.10	0,97.10-2	$0,42.10^{-2}$	0,22.10-3	0,74.10
৬,৬	0,31.10-2	0,34.10~2	0,97.10-2	$0,31.10^{-2}$	0,II.I0 ⁻³	$0,74.10^{-2}$
10,0	0,31.10-4	0,34.10-2	0,97.10-2	0,31.10-2	0,10.10	0,74.10-2
10,2	$0,27.10^{-2}$	0,30.10~2	0,84.10~2	$0,27.10^{-2}$	0,90.10	0,64.10
10,4	$0,23.10^{-2}$	0,26.10	0,73.10-2	$0,23.10^{-2}$	0,78.10-4	0,56.10-2
10,6	0,20.10-2	0,22.10~2	0,62.10	0,20.10~2	0,66.10	0,48.10~~
10,8	0,16.10~2	0,18.10-2	$0,52.10^{-2}$	0,16.10~~	0,55.10	0,39.10-2
11,0	0,14.10	0,15.10-2	0,44.10~2	$0,14.10^{-2}$	0,47.10-*	0,33.10-2
11,2	0,12.10~2	0,13.10	0,37.10	0,12.10-2	0,40.10	0,28.10~~
II , 4	0,10.10-2	0,11.10~2	0,31.10~2	$0, 10.10^{-2}$	0,33.10	$0,24.10^{-2}$
11,6	0,26.10	0,54.10	0,27.10-2	0,86.10-3	0,29.10	$0,20.10^{-2}$
II , 8	0,73.10	0,80.10	0,23.10~2	0,73.10	0,24.10	0,17.10-2
I2,0	0,62.10	0,68.10	0,19,10~2	0,62.10	0,21.10	0,75.10-2
I2,5	0,40.10	0,44.10	0,13.10~2	0,40.10	0,13.10	0,56.10-5
13,0	0,26.10-3	0,29.10	0,83.1∪~°	0,26.10	0,88.105	0,63.10
13,5	0,17.10-3	0,19.10	0,54.IO ⁻³	0,17.10	0,58.10-0	0,42.10~

Продолжение таблицы

Е, Мэв	14	15	16	17	18	19
14,0	0,11.10 ⁻³	0,13.10 ⁻³	0,36.10 ⁻³	0,11.10-3	0,38.10 ⁻⁵	0,27.10-3
14,5	0,76.10-4	$0,34.10^{-4}$	$0,24.10^{-3}$	0,76.10 ⁻⁴	υ,25.10 ⁻⁵	0,18.10-3
15,0	0,50.10 ⁻⁴	$0,54.10^{-4}$	$0, 16.10^{-3}$	0,50.10-4	0,17.10-5	0,14.10 ⁻³
15,5	$0,33.10^{-4}$	0,36.10-4	0,10.10 ⁻³	$0,33.10^{-4}$	0,II.10 ⁻⁵	$0,73.10^{-4}$
16,0	0,22.10 ⁻⁴	0,24.10-4	0,68.10-4	0,22.10-4	0,72.10-6	$0,52.10^{-4}$
16,5	$0,14.10^{-4}$	$0, 15.10^{-4}$	0,44.10-4	$0,14.10^{-4}$	0,47.10	0,33.10-4
17,0	0,54.10 ⁻⁵	0,10.10 ⁻⁴	0,29.10 ⁻⁴	0,54.10 ⁻⁵	0,31.10 ⁻⁰	0,22.10 ⁻⁴

Интегральные спектры $\mathcal{P}(\mathcal{E})$ [нейтр/(см².с)] получены интегрированием соответствущих дифференциальных спектров

$$\varphi(E) = \int_{E}^{\infty} \varphi(E) dE. \qquad (2)$$

Интегральные спектры представлены в виде градиков на рисунке, на которых масштаб выбран удобным для подробного представления спектров в днапазоне 0, I-3 Мэв.

Условием нормировки всех спектров служило соотношение

$$\int_{27} \varphi(E) dE = 1$$
(3)

Ниже указаны некоторые сведения, характеризующие представленные спектры. Нумерация спектров соответствует используемой в таблице и на рисунке.

I. Спектр нейтронов деления 235 (представление datt).

2. Спектр реактора БР-5 после 2 см слоя никеля, измерен методом ядерных фотоэмульсий [1] .

3. Спектр реактора EP-5 после 16 см слоя никеля, измерен методом ядерных фотоэмульсий [1] .

4. Спектр нейтронов деления U²³⁵ после 22 см слоя утлерода, рассчитан методом моментов [I]

5. Спектр нейтронов деления U²³⁵ после IO см слоя железа, рассчитан методом моментов [I].

6. Спектр нейтронов деления U²³⁵ после 16 см слоя свища, рассчитан методом моментов [1] .

7. Спектр нейтронов деления U²³⁵ носле 30 см слоя полиэтилена, рассчитан методом моментов [1]

8. Спектр легководного реактора ETR в центре активной зоны, рассчитан методом Монте-Карло [2].

5. Спектр типичного легководного реактора GTR , получен пятигрушовой аналитической аппроксымацией результатов измерений методом фольг [3].

10. Спектр на месте удаленного ТВЭЛа в реакторе Pluto с тяжсловодным замедлителем на расстоянии до ближайшего ТВЭЛа 15 см, рассчитан методом Монте-Карло [2].

II. Слектр в центре полости на месте удаленного ТВЭЛа реактора с тяжеловодным замедлителем, рассчитан методом Монте-Карло [2].

I2. Спектр в замедлителе тяхеловодного реактора в точке, расположенной в 7,3 см от центра ТВЭЛа, рассчитан методом Монте-Карло [2].

13. Снектр в графитовом замедлителе реактора ВЕРО на естественном уране, рассчитан методом Монте-Карло [2].

14. Спектр в графитовом замедлителе реактора ВЕРО на естественном уране в присутствии алиминиевых и графитовых конструкций в экспериментальном канале, рассчитан методом Монте-Карло [2].

15. Спектр в центре реактора в Ханфорде с графитовым замедлителем, рассчитан методом Монте-Карло [2].

I6. Спектр в центре быстрого реактора **FPRHI** с натриевым теплоносителем, рассчитан методом Монте-Карло [2].

17. Спектр в критсборке ZFR -III-IO на металлическом уране, окруженной отражателем из малообогащенного урана, рассчитан многогрупповым методом [4].

18. Спектр в критсборке SNEAK 5 С с внутренней плутониевой зоной объемом 300 л и наружной урановой зоной, рассчитан многогрупповым методом [4].

19. Спектр в критсборке на окиси урана, моделирующей быстрый реактор с литиевым теплоносителем, композиция уран +⁷Li₃N+ Hf+W+Ta, измерен с помощью счетчика протонов отдачи [5].

ЛИТЕРАТУРА

I. Ю.А.Казанский и др. Физические исследования защиты реакторов. М., Атомиздат, 1966.

2. Neutron Fluence Measurements . Technical Reports Series. No. 107. Vienna, IAEA, 1970.

3. J.Romanko and W.E.Dungan. 'Neutron Dosimetry . Vol. 1. Vienna, IAEA, 1963, p.153.

4. E.Kiefhaber and J.J.Schmidt. KFK 969, EANDC(E)-118"U". Sept. 1970.

5. P.K.Paschall and P.G.Klann. Trans. Amer. Nucl. Soc. 14, 1 (19) p. 4.







Глава З. ВОПРОСЫ ПРОГРАММИРОВАНИЯ, ИНФОРМАЦИИ И СТАНДАРТИЗАЦИИ

УТОЧНЕНИЕ ЗНАЧЕНЫЙ ЭФФЕКТИВНЫХ ПОРОГОВ И СЕЧЕНИЙ НЕКОТОРЫХ РЕАКЦИЙ АКТИВАЦИИ БЫСТРЫМИ НЕЙТРОНАМИ

Р.Д.Васильев, Е.И.Григорьев, Г.Б.Тарновский, В.П.Ярина

В работе изложены результаты проведенного авторами уточнения рекомендованных ранее [I] значений эффективных порогов и сечений для нескольких реакций активации быстрыми нейтронами. Уточнение оказалось возможным благодаря привлечению дополнительных данных о сечениях реакций и использованию значительно большего числа тестовых спектров.

Эффективное сечение пороговой реакции зависит от спектра нейтронов '(() и использованного эффективного порога Езороследующим образом ;

$$\tilde{G}_{sppp}\left(E_{sppp}\right) = \int_{0}^{\infty} \tilde{G}(E) \mathcal{Y}(E) dE / \int_{E_{sppp}}^{\infty} \mathcal{Y}(E) dE,$$

где $\mathcal{G}(\mathcal{E})$ - энергетическая зависимость сечения реакции. В качестве рекомендованного значения эффективного порога реакции принято выбирать такое, при котором эффективные сечения для различных спектров имеют наиболее близяне эначения.

При расчете зависимостей $G_{spp}(E_{spp})$ взяти спектри из работи [2], при этом сохранена принятая в [2] нумерация спектров. Результати расчета приведени в табл. 1-5 и на рис. 1-5.

При рекомен, ованном эффективном пороге реакции значения G_{gpp} для конкретных спектров имеют некоторый разброс. В качестве рекомендованного Суру принято среднее между максимальным и минимальным значением, а половина с разности использована в качестве максимальной границы систематической погранности Θ_{gpp} эффективного сечения реакции. Рекомендованные значения даны в табл. 6.

			Эн	ергетическая	п зэвисимост	ь эффективно	ого сечения	реакции	Np(n,f)		таолица 1
					(сечения д	аны в милли(бәрнах)				CREKTP 1
	ЭНЕРГИА	CREKTP 1	СП _Е ктр 2	CUERLD 3	CNEKTP 4	СПЕКТР 5	CN _{FK} TP 6	CNEKTP 7	CUEKID 0	CUEKIN A	CHERTY 1
	C,10	1323,776	766,847	1021,769	899,073	755,442	588,070	1149,988	1048,686	1135,163	792,828
	0,15	1338,622	843.715	1074,274	953,314	812,316	659,965	1189,053	1107,570	1168,840	929,290
	0,20	1358,011	894,502	1120,155	1012,035	874,592	738,260	1228;200	1181,048	1234,656	1049,295
	0,25	1376,341	950,948	1166,249	1071,999	941,101	825,329	1269,556	1244,152	1280,452	1163,151
	C.30	1398,431	1009,521	1211,201	1132,455	1011,391	919,648	1313,279	1293,535	1324,769	1247,894
	C,35	1422,225	1070,924	1256,930	1195,080	1088,773	1023,382	1357,218	1344,016	1366,331	1337,101
	0,40	1447,961	1133.457	1302,220	1264,706	1173.859	1134,190	1401,083	1393,720	1410,339	1425,840
	Ç,45	1475,293	1213,575	1358,385	1338,297	1264,889	1255,633	1447,497	1440,573	1453,242	1494,229
	0,50	1504,420	1316.618	1420,796	1418,579	1360,430	1385,470	1496,659	1483,219	1496,717	1534,334
	0,55	1535,106	1434.864	1489,593	1500,180	1466.824	1524,093	1545,317	1529,750	1540,271	1574,095
	0,60	1567,525	1572,934	1563,824	1291,080	1585,129	1080,300	1593, 182	10/9,801	1203,019	1608,871
	0,65	1601,508	1730.259	1045,003	1071.025	1/11,189	1820,/38	1642,136	1834,010	1627,973	1850,547
	0,70	1037,213	1942,411	1/3/1/60	1/6-,10/	1043,758	1982,434	1092,009	10001014	10/3,1/4	1080,000
	0,75	10/4,31/	2152,413	1030,021	100/1/33	2159 070	2140,040	1740,991	1/30,310	1/12/108	17501010
	0,60	4754 272	2550,343	1921,279	2071 749	2314 817	2405.884	1819 088	1872.209	1814.180	1017,033
	0,00	1798 760	20/0,200	20101000	200 327	2523 02	2465,004	1880 099	1913 -07	1884 287	1010.812
	0,90	1840.998	3043 870	2227.079	2507.594	2734.135	2841.340	1934.119	1993.423	1914.988	1990.183
	0,30	1887.087	1278 406	2310.094	2420 623	2974 320	3005.404	1980 065	2050.783	1968.154	2057.481
et a s	1,05	1934,998	3597.511	2439.867	2546.785	3228.814	3182.538	2027.511	2110.564	2019.567	2111.028
5 C	1.10	1984.853	3785 004	2556.105	2888.406	3467.079	3367.176	2078.493	2172.787	2075.292	2149-182
-	1,15	2036.635	4066.618	2676.668	2821.177	3773.084	3559.080	2128.262	2234.401	2132.022	2188.933
						C		Co	coevto 19	CDEKID /-	CO
	SHEPLNH	CREKTP 1	CHEKIP 12	CU5K1512	CHERTP 14	CHEKIN 12	CHEKIP 10	CUESIA II	CUEKINIO	CUEKIN IA	CHERTE #
	0,10	387,077	770.8 4	799,087	806,003	746.136	810,112	626,780	693,012	828,885	1971,629
	0,15	993,915	896,881	910 , 919	913,632	854,864	681,501	697,485	808,419	683,555	1977,480
	0,20	1074,328	1017.771	988,901	975,450	940,388	762,038	767,204	905,518	999,492	1983,365
	0,25	1162,202	1127.320	1071,096	1052,248	1028,579	849,571	847,743	1004,584	1088,025	1989,286
	0,30	1253,108	1200,167	1148,526	1141,585	1109,076	941,632	939,677	1091,719	1134,377	1995,242
	0,35	1331,501	1287.925	1227,007	1222,075	1191,806	1043,349	1038,892	1182,015	1194,205	2001,233
	0,40	1389,802	1391,312	1302,675	1286,061	1272,513	1153,019	1142,442	1269,413	1264,309	2007,261
	0,43	.1440,221	1465,342	1381,038	1381,746	1005.401	1271,000	1258,874	1381, 116	1339,817	2013,325
	0.55	1548 562	1497,998	1439,932	1447,308	1430,311	1394,046	1381.308	1434,787	1422,122	2019,428
	0.60	1601 548	1041,040	1038,180	10201100	1020,044	1320,421	1512,851		1508,253	2020,364
	0.65	1655.228	1668 244	1694.269	1050,010	1700 890	1003/410	1700 681	1783.084	1890 20-	2031,740
	6.70	1709.219	1711 842	1781.790	1778.967	1793 950	1946.010	1940 100	1824.460	1283 414	20311953
	0.75	1765.254	1759 912	1866.940	1877.040	1889 884	2109.167	2112 696	1918.058	1878 010	2044/204
	0.30	1826,565	1813.180	1947.612	1976.077	1987 212	2248.837	2274 280	2008.082	1974.990	2000,494
	0,85	1886, 163	1862.727	2035.019	2079.077	2089.89	2424,015	2445.595	2100.139	2074.554	2063.101
	0,90	1944,867	1907.312	2129.470	2184.951	2197.818	2578.074	2623 362	2190.393	2178.76-	2069.508
	0,95	2002,851	1957.642	2222.918	2296. 154	2307 452	2737.461	2806 684	2284.249	2280.624	20784-848
	1,00	2059,527	2015,690	23,3,889	2412,345	2417.283	2898,576	2991.534	2381,296	2384.844	2082.533
	1,05	2117,106	2057,930	24.3.728	2532, 596	2534,287	3061,926	3182.598	2477.878	2491,959	2089.042
	1,10	2174,718	2081.279	2524, 187	2658,612	2658,660	3224,451	3375.732	2572,437	2800 979	2095,631
	1.15	2237,831	2125,791	2634,212	2764,057	2785,909	3388,522	3578,980	2673, 172	2712,734	2102,242

Энергетическая зависищость эффективного сечения реакции ¹⁰³яь(л, 103₂₈въ (сечения даны в имялибарнах)

1452243	COCKTP 1	CORKTR 2	савкте з	CREKTP 4	CIEKTS 2	CNEKTP +	CHEKTP 7	CHEATP A	676439-3	CREWTR 15
1 1	533.300	114.113	455.297	4,0,094	319.357	270,600	595.554	527,498	583.773	421.049
1.15	536.415		403 177	444.166	343.470	103.582	615.735	557.118	510.543	493.520
1.11	607.616	145 471	5.5	471.525	369.7-5	319.719	636 850	594.078	6 14 177	447 241
7	237 373	133 612	571 091	499.461	197.341	879.774	657.477	625.820	457.700	617 717
	7.0 .03	211.516	5 6 6 9	477 041	447.557	433 176	680 130	64C 640	680 463	662 731
	7 7 7 7 7 7 7	-13,310	331,371	527,031	- 27 . 3 3 7 7	470 803	700 8120	436 450	740,400	2.0 0.07
· · · · ·	1 3 1 4 4 4 4	4 4 4 9 3 7	572,373	234,340	404 213	501 806	226 630	370,032	702,730	710,047
	744,000	474,253	343,013	101 519		677 790	740 430	701,034	7 7 4 4 4 4 4	701 671
1.13	753,772	447,100	217,070	623,337	114,025	3//,//8	144,014	12,921	/ 40 / 43 3	* 13,343
	773,272	537,319	647.019	600,941	575,111	037,522	112,349	740, 177	/68,/54	814,842
1.25	739,483	517,744	571,317	040,401	623.083	711,304	800,244	769,411	791,155	335,957
1.42	316,156	644,390	712.049	730,938	575,139	/57,063	452,041	794,509	2131455	854,798
C.55	123.673	712,020	249,417	778,261	723.395	837.420	850,429	921,976	836,731	975,559
3, 12	911,304	773,546	291,351	324,286	773.433	912.214	376,257	857,054	359,422	930,745
1.12	861,181	831,654	333,352	370,211	£42,237	988,548	901.623	951,936	333,755	729,859
2,72	831,263	955,314	374,917	915,393	912,687	:0~4,170	926,231	911,476	907,739	965,400
3,15	9 12 157	1356,511	917,344	965,265	787,735	1143,967	951,393	941,738	931,937	997,472
3. 32	174, 153	1153,194	965, 693	1020,512	1766,536	1226,381	976,875	972,672	757,574	1025,400
زب م	945,300	1215.219	1014.176	1075,149	1155,933	1337,439	1001,643	1002,760	983,426	1056,930
1.20	970.502	1312,998	1361.043	1127,011	1757,373	1333,393	1025,435	1231,562	1909,909	1092.670
· · · ·	945. 142	1444.935	1111.076	1180,593	1364,139	1454,441	1353.058	1961,633	1937, 344	1121.107
1. 1 1	1022.772	1551.429	1164 019	1252.577	1474.134	1549.402	1375.373	1092.932	1365.767	1141.370
1.15	1347.413	1555.756	1211.611	1314.437	1525.340	1637.591	1101.157	1123.924	1295.126	1162.480
		1731.235	1075.793	1370.230	1727.195	1728.534	1127.331	1154.967	1124.714	1183 647
		1004 034		1430 447	124.2. 152	1821.924	1154 347	1186.977	1144.451	1234 642
1.12	3, 74	1974,294	1334,713	1430,037	13731344	1923, 124	1180 007	1100, 110	1107 784	1204,032
	1.3.07	2313.395	1343,043	1413,314	1414,520	1723.741	1102,027	12221320	1157,230	1224,403
1.12	100.025	2214,444	1421,372	1502,001	2143.3-2	2025,202	1210,241	1250,910	1219, 142	1250,244
1.1	1146.778	2377,277	1525,892	1022, 245	2509,825	2128,450	1239,394	1241,435	1252,533	1583,411
1.15	1233.115	2541,593	1594,671	1702,141	2475,155	2235,000	1208.020	1327, 320	1569,430	1213, 391
1,53	. 24 4 902	2724,425	1065,675	1760,752	2643,162	2343,136	1298,947	1465,879	1321, 342	1348,378
1.35	1591.559	2915,977	1743.747	1538,732	2729,373	2468,158	1258,958	1496,445	1358,100	1334.800
anfburga -	тъктр 11	CHERTP \$2	CHEKTP 43	CREKTP 14	сп <u>ек</u> тр 15	CREKTP 16	CREKTP 17	CREXTP 18	CUEKID 13	CREXTP 19
андрожа Эңіс	танктр 11 453,456	28667842 411,490	CHEKTP 43	CREKTP 44	сп _{ек} тр <i>15</i> 351,453	CREKTP <u>(</u> 6	CREKTP 47	CNEXTP 48	CNEKTD 1 9	CREXTP 19
андолия 1.10 1.12	тл, ктр 11 453, 458 338, 115	245KTP 42 411,49+ 473,733	CHEKTP 43 375,248 427,755	CNEKTP <u>14</u> 372,571 421,903	CTIENTO 15 351,953 403,152	CNEKTP 16 233,821 317,040	CNERTP 17 287,341	CNEXTP 48 336,525	CNEKTD 19	CREKTP 19
9460743 1460 1460 1460 1460	- 1,0 KTP 11 453,458 338,117 519,279	245KTP 42 411,49+ 473,735 543,313	CHEKTP 43 375,243 427,764 464,394	CNEKTP 44 372,571 421,903 453,453	сп <u>ек</u> тр <u>15</u> 351,953 403,152 443,587	CNEKTP <u>16</u> 233,821 317,040 354,464	CNEKTP 17 287,341 319,755	CNEXTP 18 336,525 392,566	CNEKTD 19 390,533 417,265	CNEKTP 19 729,740 731,905
9460749 1.10 1.15 21 1.3	тпиктр <u>4</u> 453, 456 518, 116 519, 079 533, 966	CHEKTP 42 411,49 473,735 543,313 671,798	CHEKTP 43 375,249 427,764 464,394 502,992	CREKTP 44 372,571 421,403 453,450 485,914	сп <u>ек</u> тр 15 351,453 403,152 443,587 485,119	CNEKTP (6 233,821 317,040 354,464 396 147	CREKTP 17 287,341 319,755 351,716	CHENTP 18 336,525 392,566 439,717	CNEKTD 19 390,533 417,765 477,718	CNEKTP 19 729,740 731,905 734,083
9450739 9450 7455 7455 7455 7455 7455 7457 7457 7	77,0877 4 45.5, 458 578, 177 579, 079 575, 986 640, 275	CHEKTP 42 411,49+ 473,735 543,313 671,798 643,636	CIIEKTP 43 375,243 427,764 464,394 502,992 539,344	CREKTP 44 372,571 421,903 453,453 485,914 527,168	сп <u>ек</u> тр 15 351, 453 403, 152 443, 587 485, 109 521, 169	CNEKTP 46 233,821 317,040 354,464 395,107	CREKTP 47 287,341 319,755 351,716 388,633	CREKTP 48 336,525 392,566 439,717 487,823	CNEKTD 19 390,533 417,765 477,718 513,927	СПЕКТР 19 729,740 731,905 734,083 756,275
9449739 9419 9419 9419 9419 9419 9419 9419 94	71, KTP 41 453, 458 518, 117 519, 078 513, 086 640, 275 530, 057	CHEKTP 12 411,49 473,735 543,313 671,798 642,636 697,534	CHEKTP 43 375, 243 427, 764 464, 394 502, 992 539, 344 574, 198	CREKTP 44 372,571 421,905 453,453 485,914 527,168	CTERTP 45 351, 493 403, 192 443, 587 485, 139 523, 169	CNEKTP 16 233,821 317,048 354,464 395,187 438,301	CREKTP 47 287,341 319,755 351,716 388,639 430,876	CNEKTP 48 336,525 392,566 439,717 487,823 530,135	CNEx TD 19 390, 533 417, 765 477, 718 513, 927 535, 719	СПЕКТР 19 731,905 734,083 756,275 758,479
9450749 9450 9450 9450 9450 9450 9450 9450 94	-1, KTP 41 453, 456 518, 117 519, 279 573, 966 643, 275 530, 357 710, 343	2HEKTP 42 411,49 473,735 543,313 691,798 642,636 697,534 740,735	CHEKTP 43 4275,243 427,744 502,992 539,344 575,198	CTEXTP 44 372,571 421,905 453,453 485,914 527,168 564,338 594 163	CTENTP 15 351,453 403,152 443,587 485,139 523,169 552,134 400,254	CNEKTP 46 233,821 317,040 354,464 395,187 438,101 435,445	CNEKTP 17 287,341 319,755 351,716 388,633 430,476 476,259	CHEKTP 48 336,525 392,566 439,717 487,823 530,135 573,983	CNEKTD 19 390,533 417,765 477,718 513,927 535,719 563,973	CREXTP 29 739,740 731,905 734,083 736,275 738,479 740,697
9420744 9410 9410 9415 9415 9415 9415 9415 9415 9416 9416 9416 9416 9416 9416 9416 9416	The KTP 11 45.5,456 373,117 519,374 53.6,066 643,275 530,357 710,343 730,155	2HEKTP 42 411,49, 473,735 543,313 671,798 642,696 697,534 742,725	CHEKTP 43 375,243 427,764 664,394 502,992 539,344 575,198 611,825	CTE 4TP 14 372,571 421,903 485,453 485,914 527,168 554,338 594,162	CTERTP 15 351,453 403,152 443,587 485,139 523,160 552,134 600,254	CNEKTP 16 233,821 317,040 354,464 395,187 436,101 485,445 536,372	CREKTP 17 287,341 319,755 351,716 388,633 430,876 476,259 523,740	CHENTP 48 336,525 392,566 439,717 487,823 530,135 573,983 616,423	CNEKTD 19 390,503 417,765 477,318 513,929 535,719 553,973 597,980	CNEXTP 29 734,740 731,905 734,083 736,275 738,479 740,697 742,928
94460744 7410 7410 7410 7410 7410 7410 7410	-11, KTP <u>41</u> 453, 456 513, 11 519, 07 513, 076 640, 275 530, 365 710, 343 739, 365 75, 363	215.KTP 42 411,49 473,735 543,313 671,798 642,676 697,534 742,725 792,673	CILEKTP 43 375,243 427,744 464,394 502,992 539,344 574,198 611,825 743,529 743,529	CREATP 14 372,571 421,403 453,450 485,914 527,168 564,338 594,162 629,836	CTENTP 15 351,453 403,152 443,587 485,109 523,169 552,134 600,254 639,391	CNEKTP 16 233,821 317,048 354,464 395,137 438,101 485,445 536,372 591,259	CNEKTP 17 287,341 319,755 351,716 388,639 430,876 476,259 525,740 576,231	CnEXTP 18 336,525 392,566 439,717 487,823 530,135 573,983 616,423 650,954	CNEKTP 19 390,533 417,265 477,118 513,927 535,719 563,973 567,980 632,740	CIICK TP 19 739,740 731,905 734,083 756,275 738,479 740,697 742,998 745,172
944597341 9410 9410 9415 9415 9415 9415 9415 9415 9415 9415	Thrate 44 453,456 378,110 519,079 533,066 643,225 530,057 710,343 759,105 755,103	2HEKTP 42 411,49, 473,735 543,313 601,798 642,696 697.534 742,725 742,725 742,725 742,725	CILEKTP 43 375,243 427,744 464,394 502,992 539,344 575,198 611,825 743,529 635,578	CREATP 14 372,571 421,903 453,453 485,914 527,168 564,338 594,162 629,836 668,024	CTENTP 15 351,953 403,152 443,587 485,139 523,169 552,134 600,254 639,391 573,463	CREKTP 46 233,821 317,040 354,464 395,187 438,101 485,445 536,372 591,259 648,707	CNExTP 17 287,341 319,755 351,716 388,633 430,876 476,259 525,740 576,231 633,259	CHENTP 18 3.36,555 3.92,556 4.39,717 4.87,823 5.30,135 5.73,083 6.16,423 6.60,954 766,445	CNEKT J9 390, 533 417, 765 477, 718 513, 927 535, 719 563, 973 597, 980 637, 740 637, 740	CNCKTP 19 7.79,740 734,905 734,083 736,275 738,479 740,697 742,998 745,172 742,430
94460741 9410 7410 7410 7410 7410 7410 7410 7410 7	The KTP 41 453,456 534,117 539,079 534,066 643,225 630,057 710,343 739,105 735,163 732,024	245KTP 42 411,49- 473,735 543,735 643,313 641,798 643,748 647,534 742,725 742,725 742,725 743,678 749,678	CILEKTP 43 375,243 427,744 464,394 502,992 539,344 574,198 611,825 943,529 943,529 722,326	CREATP 14 372,571 421,903 453,450 485,914 527,168 564,338 594,162 625,836 625,836 705,096	CTEXTP 15 351,953 403,152 443,587 485,139 523,165 552,134 600,254 639,391 673,463 713,809	CNEKTP 16 233,821 317,040 354,464 395,137 438,101 435,445 536,377 591,269 648,707 710,343	CNEKTP 17 287,341 319,755 351,716 388,633 430,876 476,259 523,740 576,231 633,259 93,459	CHENTP 18 3.36,525 3.92,566 4.39,717 4.87,823 5.73,983 6.16,423 6.50,954 7.06,445 7.06,445	CNEKTP 19 390.513 417.765 477.918 513.927 535.719 55.779 632.740 571.529 712.35	CREKTP 19 739,740 731,905 734,083 736,275 738,479 740,697 740,697 745,172 747,430 749,703
9465741 9610 9610 9629 9639 9639 9639 9639 9639 9639 9639	The KTP 41 453,456 338,110 519,029 534,086 643,725 530,577 710,343 730,195 735,153 732,024 813,531	245KTP 42 411,49 473,735 543,313 671,735 643,636 647,534 742,725 742,245 793,678 351,132 351,151	CILEKTP 43 375.249 427.764 464.394 502.992 539.344 575.198 611.425 743.529 575.578 575.254	CREATP 44 372,571 421,903 453,455 485,914 527,168 564,338 594,162 625,836 663,524 733,313	CTEXTP 15 351, 453 403, 152 443, 587 485, 109 523, 169 552, 134 600, 254 600, 254 673, 463 713, 809 759, 633	CREKTP 46 233,821 317,040 354,464 395,137 438,101 485,445 536,372 591,269 648,707 710,343 774,719	CNExTP 47 287,341 319,755 351,716 387,639 430,476,269 525,740 576,231 633,269 693,459 754,741	CHENTP 48 3.36,525 3.92,566 4.39,717 4.87,823 5.73,983 6.16,423 6.60,954 706,445 752,244 797,031	CNEx TD 49 340,533 417,766 477,718 513,927 535,719 563,373 597,380 632,740 571,539 714,339 714,235	CREKTP 19 7:9,740 731,905 734,083 756,275 738,479 740,697 742,928 745,172 747,430 749,702 741,430
94450741 9410 9410 9410 9410 9410 9410 9410 9450 94000 94000 940000000000	The KTP 41 455,456 518,117 519,079 515,076 541,225 530,057 710,343 739,195 735,173 720,024 R16,531 -40,1877	245 KTP 42 411,40, 473,735 543,313 631,798 647,696 647,534 742,725 743,245 740,672 325,132 351,151 191,550	CILEKTP 43 375,249 427,744 404,394 502,992 559,344 611,825 744,529 845,578 772,544 755,621	CREATP 14 372,571 421,903 453,453 485,914 527,168 594,162 629,836 668,524 705,596 733,513 776,721	CTEXTP 15 351,453 403,152 443,587 485,139 523,169 523,165 552,134 639,391 673,463 713,839 759,633 212,233	CREKTP 46 233,821 317,040 354,464 395,187 438,101 455,445 536,372 591,269 648,707 710,343 774,719 842,130	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,639 430,876 476,269 525,740 576,231 633,269 493,459 754,741 821,733	CHENTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 487,717 823 530,135 573,983 616,423 660,954 766,423 752,244 766,445 752,244 797,031 842,03	CNE × T ^D 19 390,533 417,765 477,918 513,827 535,719 563,373 597,980 632,740 571,539 712,335 754,740 799,344	CNEKTP 19 7.34,740 7.34,005 7.34,083 7.56,275 7.88,479 7.40,697 7.42,928 7.45,172 7.47,430 7.49,702 7.51,988 7.51,988
94460044 9410 9410 9410 9410 9410 9410 9410	The KTP 41 455,456 513,117 519,079 534,076 641,225 538,077 710,343 710,105 735,163 712,094 814,577 44,036 744,036	245 KTP 42 411,40, 473,735 543,313 671,796 642,636 697,725 742,725 742,725 742,725 742,747 742,747 742,747 742,747 742,534 742,547 742,547 742,547 742,547 742,547 742,547 742,547 742,547 742,547 742,547 742,547 742,547 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 742,745 743,745 743,745 744,745 745,745	CILEKTP 43 375,249 427,764 464,394 502,992 539,344 576,198 611,825 743,529 085,578 752,544 752,544 255,721	CREATP 14 372,571 421,905 453,453 485,914 527,168 564,338 594,162 629,436 663,524 705,596 738,514 738,524	CTEXTP 15 351,453 403,152 443,587 445,139 523,169 523,169 523,163 523,163 713,839 759,633 812,233 846,221	CREKTP 46 233,821 317,048 354,464 395,187 438,101 435,445 536,372 591,269 648,707 710,343 774,719 842,130 917,420	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,633 430,876 476,250 576,231 633,260 576,231 633,260 754,741 821,733	CHENTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 487,823 573,983 616,423 660,954 766,445 766,244 797,031 842,003 925,807	CNE×T ^D 49 390,533 417,765 477,718 513,929 535,719 563,973 632,740 632,740 671,639 712,235 754,740 794,754	CREKTP 19 7:9,740 7:31,905 7:34,083 7:36,275 7:38,479 7:40,697 7:42,928 7:45,172 7:47,430 7:49,702 7:51,928 7:54,227 7:56,227
94450741 9410 7410 7415 7415 7415 7415 7415 7415 7415 7415	The KTP 41 455,456 518,117 519,079 513,066 643,225 530,057 710,343 730,057 710,343 730,057 745,163 746,077 846,077 846,077 846,077	2115 KTP 42 411,40, 473,735 543,313 671,746 647,534 742,725 742,725 742,725 742,145 1492,549 402,549 914,659 77,556	CILEKTP 43 375,249 427,744 502,992 539,344 511,825 743,529 535,578 722,325 743,578 722,344 705,621 435,771	CREKTP 14 372,571 421,403 453,453 485,914 527,168 594,338 594,162 623,436 666,024 705,036 705,036 775,721 921,503 866,031	CTEXTP 15 351, 953 403, 152 443, 587 485, 139 523, 165 552, 134 600, 254 639, 391 673, 463 713, 839 759, 633 812, 233 846, 221 891, 474	CREKTP 46 233,821 317,040 354,464 395,187 435,445 536,379 591,269 648,707 710,343 774,719 842,130 917,420 931,752	CRExTP 17 287,341 319,755 351,716 388,639 436,249 525,740 576,231 633,249 693,459 754,741 821,733 894,039 968,543	CHENTP 48 3.26,525 392,566 4.39,717 4.23 5.30,135 5.73,983 616,423 650,954 705,445 752,244 797,031 8425,003 930,432	CNE × T D 19 390,533 417,765 477,718 513,927 535,719 547,780 632,740 671,599 712,235 754,740 799,754 542,279 887 141	CNEKTP 19 7.39,740 7.31,905 7.34,083 7.36,275 7.38,479 7.40,697 7.42,928 7.45,172 7.47,430 7.49,702 7.51,928 7.51,928 7.51,928 7.55,60,01
944 6 0 7 4 1 9 4 1 0 7 4 5 0 7 4 5 1 2 4 5 1 9 4 5 1 1 9 4 5 1 1 9 4 5 1 1 9 4 5 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	The KTP 41 455,456 513,117 519,079 514,066 643,225 630,057 710,343 730,105 735,453 732,094 813,57 413,57 414,026 933,449 433,755	245 KTP 42 411,40, 473,735 543,313 671,796 647,636 647,534 742,725 742,245 742,472 742,472 742,147 742,534 742,54 742,54 742,54 742,54 742,54 742,54 742,55 743,556 743,556 745,556	CILEKTP 43 427,764 464,394 502,994 539,344 576,198 611,825 743,529 732,326 752,544 715,777 145,571	CREATP 14 372,571 421,403 453,453 483,914 527,168 564,338 594,162 623,836 623,836 705,096 738,512 776,721 821,503 866,831 912,526	CTEXTP 15 351,453 403,152 445,587 445,139 523,169 523,169 523,163 673,463 773,463 773,463 759,633 812,233 846,221 891,474 891,474	CREKTP 46 233,821 317,048 354,464 395,187 438,101 435,465 536,372 591,269 648,707 710,343 774,719 917,420 931,762 931,762	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,633 430,476 476,260 576,231 633,260 754,740 754,741 821,732 894,039 965,543	CHENTP 48 336,525 392,566 439,717 487,823 573,983 650,954 766,423 650,954 766,445 766,445 766,445 767,031 842,003 825,807 930,432	CNE × T ^D 19 390,533 417,766 477,718 513,927 535,719 563,973 567,760 632,740 671,539 712,235 754,740 794,254 842,279 842,279	CREKTP 19 739,740 734,083 734,083 736,275 738,479 740,697 742,998 745,172 747,430 749,702 751,988 754,287 756,01 758,929
944 6 0 7 4 1 9 4 1 0 1 4 5 2 4 5 2 4 5 3 4 5 3 5 4 5 3 5 3 5 4 5 3 5 3 5 4 5 3 5 3 5 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	The KTP 41 455,456 513,117 519,079 513,076 643,225 530,57 710,543 739,165 755,163 732,094 813,57 440,187 44,036 913,245 913,245 954,211	245 KTP 42 411,49, 473,735 543,313 631,796 642,636 642,725 742,725 742,725 742,725 742,745 742,745 742,54 742,54 742,556 457,556 457,921 944,554	CILEKTP 43 375,249 427,764 464,394 502,992 539,344 575,198 611,425 743,529 b75,578 757,544 705,624 475,777 144,591 475,701	CREATP 14 372,571 421,903 453,450 485,914 527,168 564,338 564,338 623,452 623,452 623,452 663,574 733,513 776,721 733,513 776,721 865,431 912,525 865,431	CTEXTP 15 351, 453 403, 152 443, 587 485, 109 523, 169 552, 134 600, 254 600, 254 639, 391 673, 463 713, 809 759, 633 212, 233 846, 221 891, 474 945, 818	CREKTP 46 233,821 317,048 354,464 395,187 438,301 485,445 536,372 591,259 648,707 710,343 774,719 842,130 917,420 931,762 1054,277 1127,931	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,639 430,876 476,259 525,740 576,231 633,269 693,459 754,741 821,733 894,039 968,543 1342,611 1321,157	CHENTP 48 3.36, 525 3.92, 566 4.39, 717 4.87, 823 5.73, 983 6.16, 423 6.60, 954 7.06, 445 7.05, 244 7.97, 0.51 8.42, 0.03 9.25, 807 9.432 9.75, 139 1.19 9.21	CNE × TD 49 390,533 417,365 477,918 513,927 555,719 561,373 597,980 632,740 571,539 712,335 754,740 799,254 847,279 847,279	CRCKTP 19 7:9,740 731,905 734,083 736,275 738,479 740,697 742,928 747,430 749,702 747,430 749,702 751,988 754,287 756,601 758,929 761,272
94460741 9410 9410 9410 9410 9410 9410 9410 94	The KTP 41 455,456 513,076 513,076 643,225 530,077 710,343 739,305 730,305 730,305 740,307 710,343 739,305 140,077 414,037 434,037	245 KTP 42 411,40, 473,735 543,735 543,736 647,534 742,725 742,245 742,245 740,672 351,151 493,550 914,550 944,520	CILEKTP 43 375,249 427,744 464,394 589,344 502,992 589,344 571,88 571,88 722,325 757,544 755,621 475,625 47	CREATP 14 372,571 421,903 453,453 485,914 527,168 554,162 623,436 705,076 733,076,721 821,523 866,313 776,721 821,525 963,981	CTEXTP 15 351,453 413,152 443,587 485,139 523,163 552,134 639,254 639,391 673,463 713,839 759,633 812,233 846,221 891,474 917,303 985,818 1236,728	CREKTP 46 233,821 317,048 354,464 395,187 438,101 485,445 536,372 591,269 648,707 710,343 774,719 917,420 931,762 1054,277 1127,911 1200,251	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,639 430,876 476,246 575,740 5	CHENTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 467,823 573,083 616,423 650,954 706,445 706,445 707,031 8425,007 930,432 975,139 1019,821 1019,821 1019,821 1019,821 1045,468	CNE × T D 49 390,533 417,766 477,918 513,927 535,719 563,973 632,740 632,740 671,539 712,355 754,740 794,254 942,279 857,541 932,719	CNEKTP 17 7.9,740 7.34,005 7.34,003 7.56,275 7.88,479 7.40,697 7.42,928 7.45,172 7.47,430 7.47,702 7.51,988 7.54,287 7.56,601 7.58,929 7.61,272 7.63,628
944600 A1 9410 1410 1410 1410 1410 1410 14500 14500 14500 14500 14500 14500 14500 14500 14500	The KTP 41 455,456 513,117 519,279 531,066 641,225 630,677 710,343 730,105 715,163 732,094 R14,531 444,037 444,235 454,211 414,037 344,643	245 KTP 42 411,49, 473,735 543,313 641,746 642,725 742,725 742,725 742,678 742,7478 742,678 742,678 742,5478 742,5478 742,559 914,559 944,552 1214,153	CILEKTP 43 375.249 427.764 464.394 502.9992 539.344 576.198 611.825 743.529 085.578 752.578 752.544 755.621 4355.771 455.636 977.693 1445.636	CREATP 14 372,571 421,405 453,453 485,914 527,168 564,338 594,162 629,436 669,474 733,574 705,096 733,513 7705,096 733,513 775,121 821,525 860,431 912,526 963,991 1063,981	CTEXTP 15 351, 453 403, 152 443, 587 445, 139 523, 139 523, 134 639, 254 639, 391 673, 463 713, 839 759, 633 912, 233 846, 221 891, 474 91, 474 945, 818 136, 728 136, 738 136, 748 136, 748 136, 748 136, 748 136, 748 136, 7	CREKTP 46 233,821 317,048 354,464 395,187 438,101 435,445 536,377 591,269 648,707 591,269 648,707 710,343 774,719 842,130 917,420 931,762 1054,277 11274,516	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,633 430,876 476,250 576,231 633,260 576,231 633,260 754,741 821,732 894,039 968,543 1342,611 1121,157 1202,633	CHENTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 487,823 573,983 616,423 650,954 706,445 706,445 707,031 842,003 9425,097 930,432 975,139 930,432 975,139	CNE×T ^D 49 390,533 417,765 477,718 513,929 535,719 563,973 632,740 632,740 671,539 712,235 712,235 712,235 719,254 547,240 799,254 547,341 932,719 979,732 1928,005	CREKTP 19 7:9,740 7:31,405 7:34,083 7:36,275 7:38,479 7:40,697 7:42,998 7:45,172 7:47,430 7:49,702 7:47,430 7:54,287 7:54,501 7:56,501 7:58,929 7:61,272 7:63,628 7:65,000
94450741 9.10 7.10 7.15 2.15 2.15 3.75 3.15 3.45 3.45 3.45 3.45 3.45 3.45 3.45 3.45 3.45 3.45 3.45 3.5 3.5 3.5 3.5 3.5 3.5 3.5 3.	The KTP 41 455,456 518,117 519,079 515,076 640,225 630,077 710,343 739,105 759,105 759,105 759,105 414,057 414,037 414,037 124,643 1232,071	24547942 411,40, 473,735 543,313 601,798 647,696 647,534 742,725 743,676 742,725 743,676 743,676 743,536 915,556 915,556 945,051 1214,122 1045,751 1276,713	CILEKTP 43 375.249 427.744 404.394 502.992 539.344 611.825 743.578 722.544 705.621 435.777 154.591 155.636 197.993 1045.499	CREATP 14 372,571 421,403 485,914 527,168 594,162 623,436 705,096 733,515 776,721 921,503 94,162 663,094 735,096 1003,981 1064,333 1113,968	CTEXTP 15 351, 453 403, 152 443, 587 485, 139 523, 169 523, 169 523, 164 539, 391 673, 463 713, 839 759, 633 817, 233 846, 221 947, 303 945, 818 1346, 728 1340, 251	CREKTP 46 233,821 317,040 354,464 395,187 438,101 435,445 536,379 591,269 648,707 710,343 774,719 842,130 917,420 931,762 1054,277 1127,911 1274,536	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,639 430,876 476,269 525,740 576,231 633,269 693,459 754,741 821,753 894,039 968,543 1342,611 1123,157 1202,653 1206,695	CHENTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 530,135 573,983 616,423 660,954 766,445 752,244 797,031 842,003 925,807 930,432 975,139 1319,821 1363,648 109,224	CNE * T D 19 390,533 417,765 477,918 513,727 535,719 563,973 597,980 632,740 671,539 754,740 547,270 897,354 547,270 897,354 947,354 947,354 947,354 947,354 947,354 947,354 947,355 947,905 1377,242	CNEKTP 17 7.74,740 734,905 734,083 756,275 738,479 742,928 745,172 747,430 749,702 751,928 754,227 755,651 758,929 761,272 763,658 766,586
944 6 0 7 4 1 9 4 1 0 7 4 5 0 7 4 5 1 7	The KTP 41 455,456 513,417 513,029 514,079 514,076 641,225 630,057 710,343 730,105 735,453 732,024 814,57 844,037 1324,643 1322,01 1322,31	245 KTP 42 211,40, 473,735 543,313 631,746 642,636 642,636 742,725 742,245 742,245 742,245 742,245 742,365 742,365 742,365 742,365 742,365 742,365 742,365 742,365 742,365 742,365 742,365 744,35 745,367 1274,567	CILEKTP 43 427,764 464,394 539,344 579,344 579,344 579,344 579,344 579,344 702,376 752,578 752,544 4755,791 4755,636 977,569 1343,679 1343,676	CREATP 14 372,571 421,403 453,453 483,914 527,168 564,162 623,436 663,074 735,076 735,076 735,076 735,076 735,076 737,721 821,525 963,073 1060,431 1060,433 1113,988	CTEXTP 15 351, 453 403, 152 443, 587 445, 139 523, 169 523, 169 733, 609 759, 633 846, 221 847, 503 645, 728 136, 728 137, 728 136, 728 137, 728 136, 728 137, 728 136, 728 136, 728 136, 728 136, 728 136, 728 136, 728 137, 728 136, 728 136, 728 137, 728 136, 728 137, 728 136, 728 137,	CREKTP 46 233,821 317,048 354,464 395,187 438,101 435,445 536,372 591,259 648,707 710,707 710,707 710,707 710,707 711,707 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 942,130 943,101 127,435 127,535 127,555 1	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,637 430,876 476,260 576,211 633,260 754,741 821,740 894,039 968,543 1042,611 1121,157 1232,653 1286,645 1371,437	CHENTP 48 3.36,525 3.92,566 4.39,717 4.87,823 5.73,983 6.60,954 7.06,445 7.06,445 7.06,445 7.031 8.42,003 8.42,003 8.45,807 9.30,432 9.75,109 1.319,521 1.365,648 1.199 1.355,224	$CRE \times T^{D} \frac{1}{9}$ $390, 533$ $417, 766$ $477, 718$ $513, 927$ $555, 719$ $563, 973$ $567, 708$ $637, 708$ $637, 708$ $712, 235$ $754, 740$ $794, 254$ $847, 340$ $794, 279$ $857, 341$ $922, 719$ $979, 732$ $1924, 705$ $1377, 742$ $1126, 262$	CREKTP 17 7,74,740 7,34,083 7,34,083 7,36,275 7,38,479 7,40,697 7,42,998 7,45,172 7,47,430 7,49,702 7,47,430 7,49,702 7,54,287 7,54,287 7,54,601 7,56,603 7,66,000 7,66,386 7,70,788
944 6 0 7 4 1 9 4 1 0 7 4 1 0 7 4 1 0 7 4 1 0 9 4 5 9 4 3 9 4 5 9 4 4 9 4 5 9 4 4 9 4 5 9 4 4 9 4 5 9 4 4 9 4 5 9 7 7 7 5 9 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	The KTP 41 455,456 518,117 519,079 513,066 643,275 530,577 710,343 710,343 710,343 710,343 710,343 710,343 710,343 710,343 710,105 755,163 712,094 414,037 314,045 1532,371 1322,571 1322,575	2115,40, 473,735 543,513 671,746 647,534 742,725 747,678 442,678 742,725 747,678 451,161 497,566 457,021 944,125 1274,587 1214,125 1411,531	CILEKTP 43 375.249 427.744 502.942 539.344 502.346 511.829 539.346 713.829 722.544 705.521 435.707 145.636 977.83 977.84 977.84 977.84 977.84 977.84 977.777 155.636 977.777 145.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.777 155.636 977.7577 155.636 977.7577 155.636 977.75777 155.636 977.75777 155.636 977.7577777 155.636 977.7577777 155.636 977.757777777 155.636 977.75777777777777777777777777777777777	CREKTP 44 372,571 421,403 453,453 485,914 527,168 594,162 623,036 703,036 775,721 921,503 775,721 921,503 1063,931 1064,535 1113,988 1164,565	CTEXTP 45 351, 953 403, 152 443, 587 445, 139 523, 169 523, 169 523, 164 600, 254 639, 391 673, 463 713, 839 759, 633 841, 474 947, 303 945, 818 1:36, 728 1:36, 748 1:36, 748 1:36	CREKTP 46 233,821 317,048 354,464 395,187 438,101 435,445 536,377 571,269 648,707 571,269 648,707 74,719 842,130 917,420 931,762 1054,277 1127,911 1270,251 1274,536 1348,556 1424,917 150,467	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,639 430,876 476,259 525,740 576,231 633,259 754,741 821,730 821,730 968,543 1342,611 1121,157 1202,653 1286,645 1371,437 1459,323	CHENTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 4.39,717 823 530,135 573,983 616,423 660,954 726,445 752,244 797,031 842,003 925,807 925,307 925,139 1019,821 104,556 1199,224 1199,224 1199,224	CNE × T ^D 19 390,533 417,765 477,718 513,927 535,719 535,719 547,980 632,740 671,539 754,740 779,735 942,279 897,741 942,719 979,731 1226,05 1377,042 1176,948	CNEKTP 17 7.79,740 7.31,905 7.34,083 7.36,275 7.36,275 7.40,697 7.42,928 7.45,172 7.47,430 7.49,702 7.51,928 7.54,601 7.56,601 7.56,601 7.56,678 7.66,000 7.66,366 7.70,788 7.73,204
944 50 7 41 9 4 10 7 4 10 7 4 10 7 4 10 9 7 5 9 7 7 5 9 7 5 9 7 7 7 5 9 7 7 7 5 9 7 7 7 7 9 7 7 7 9 7 7 7 9 7 7 7 9	The KTP 41 455,456 513,076 513,076 643,225 530,076 643,225 730,077 710,343 739,057 710,343 739,077 712,074 931,44 931,44 931,44 931,44 931,44 931,246 931,246 931,51 132,571 132,571 112,275	245 KTP 42 411,40, 473,735 543,735 543,735 641,798 647,534 742,725 742,245 742,245 740,678 497,556 914,556 914,556 979,556 974,556 1574,152 1045,753 1574,587 111,251 113,014	CILEKTP 43 375,249 427,744 464,394 502,992 539,344 511,825 543,578 722,326 757,544 11,825 743,578 757,544 155,621 475,621 475,621 475,621 475,621 475,621 475,621 475,621 475,621 475,621 475,621 475,621 475,621 475,621 476,531 477,447 117,315 125,215 1	CREATP 14 372,571 421,903 453,453 483,914 527,168 554,162 623,836 733,076,721 821,503 866,731 776,721 821,503 866,313 776,721 821,503 866,3313 776,721 821,503 866,3313 776,721 821,505 1063,9381 1064,533 1113,988 1164,555 1226,787	CTEXTP 45 351, 453 403, 152 443, 587 443, 189 523, 189 523, 189 523, 189 523, 189 579, 633 713, 809 759, 633 713, 809 759, 633 746, 221 891, 474 917, 303 985, 818 1388, 443 140, 251 140, 251 145, 443 1254, 111 1544, 111	C N EK TP 46 2 3 3 , 82 1 3 17.048 3 5 4.464 3 9 5.187 4 38,101 4 85,445 5 36,379 5 9 1,269 6 48,707 7 10,343 7 7 4.7 19 9 17.420 9 17.420 9 3 1.762 10 54.277 1 127.431 1274.536 1 348,856 1 424.917 1 501.567	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 387,637 430,876 476,249 575,740 576,231 633,259 754,741 894,039 965,543 1342,611 1121,157 1202,653 1286,645 1371,437 1459,228 1459,258 1459,258 1459,258 1576,251 1576,251 1576,251 1576,258 1577,258 15777,258 1577,2	CHENTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 467,823 573,083 650,954 706,423 650,954 706,445 726,445 797,031 8425,907 930,432 975,139 1019,821 1049,821 1106,224 1156,350 1203,250 1209,168	$CnE \times T^{D} \frac{1}{39}$ 390,533 417,766 477,918 513,927 535,719 563,973 632,740 671,539 712,335 754,740 794,735 897,544 942,279 897,544 942,279 897,54 1326,765 1327,042 1126,762 1176,948 1228,333	CNEKTP 17 7,9,740 7,34,905 7,34,003 7,56,275 7,36,479 7,40,697 7,42,928 7,45,172 7,47,702 7,51,928 7,54,227 7,55,613 7,56,515 7,56,55
944 60 m 44 9 + 10 1 + 10 2 + -2 2 + -2 3 + -2 3 + -2 3 + -2 3 + -2 3 + -2 5 + -2 5 + -2 7 + -3 7 + -3 7 + -3 7 + -3 7 + -2 1	The KTP 41 455,456 534,117 549,079 534,076 641,225 530,066 641,225 530,066 641,225 530,076 710,343 730,105 735,463 732,094 814,037 314,037 324,643 1322,364 1322,376 1124,574	245 K TP 42 411,49, 473,735 543,313 631,796 642,737 742,725 742,725 742,245 742,747 742,245 742,347 742,347 742,359 1519,159 1519,159 1574,551 1574,518 1111,51 194 1171,193	CILEKTP 43 427,744 464,394 539,344 576,198 611,825 743,529 752,548 752,548 752,544 755,791 425,791 435,791 455,636 977,693 1045,636 1045,538 1045,538 1185,538 1277,99	CREATP 14 372,571 421,405 451,455 455,914 527,168 564,162 629,436 669,474 733,514 705,096 733,514 705,096 733,512 860,831 963,998 1064,535 1113,988 1164,535 1113,988 1164,535	CTEXTP 15 351, 453 403, 152 443, 587 445, 139 523, 139 523, 139 523, 134 639, 254 639, 254 639, 254 639, 391 573, 463 713, 839 759, 633 846, 221 891, 474 97, 503 845, 818 1386, 728 1384, 433 1140, 251 1754, 435 1754, 135 1754, 135 1755, 1355, 1355 1755, 1355, 1355 1755, 1355, 1355, 1355 1755, 1355,	CREKTP 46 233,821 317,048 354,464 395,101 435,465 536,372 591,269 648,707 591,269 648,707 10,343 774,719 842,130 917,420 931,762 10,54,277 1127,911 1274,536 1348,956 1424,917 1501,567 1576,075	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,633 430,876 476,259 576,231 633,269 754,741 821,733 894,039 968,543 1342,611 1121,157 1202,633 1286,645 1371,437 1459,323 1547,544	CHEXTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 487,823 573,983 616,423 660,954 706,445 707,031 842,003 925,807 930,432 975,139 139,821 1363,548 1159,350 1249,168 1398,084	$CRE \times T^{D} 49$ 390,533 417,765 477,718 513,927 535,719 563,773 567,940 637,740 637,740 637,740 794,254 847,341 932,719 949,254 1924,905 1177,942 1126,948 1226,333 1281,110	CICKTP 17 7.7,740 731,905 734,083 736,275 738,479 740,697 742,978 745,172 747,430 749,702 751,988 754,287 754,287 754,287 754,58 754,58 766,000 768,586 770,788 775,635 778,082
94450741 9.10 7.10 7.15 7.15 9.75 9.45 9.45 9.45 9.45 9.45 9.45 9.45 9.45 9.45 9.45 9.45 9.45 9.45 9.45 9.55 9.	The KTP 41 455,456 518,117 519,079 515,076 640,225 530,077 710,343 739,055 755,173 732,094 416,571 -40,077 474,026 923,245 1522,971 1322,877 1122,775 124,047	2115 K TP 42 411,40, 473,735 543,735 543,748 647,534 742,725 743,676 425,145 497,678 497,678 491,656 497,656 457,021 1044,5656 457,051 1074,587 1111,251 1134,195 1173,195	CILEKTP 43 575.249 427.744 404.394 502.992 539.344 611.6229 611.6229 752.544 752.544 755.621 435.777 75.621 435.442 705.621 435.444 705.621 435.444 705.644 105.603 104.649 113.5.433 1227.793 1227.793 1247.434	CREATP 14 372,571 421,903 453,453 485,914 527,168 594,162 629,836 733,524 705,536 776,721 821,503 831 776,721 821,503 1063,931 1064,533 1115,9881 1064,535 1153,9881 1054,9881 1054,565 1226,787 1285,794	CTEXTP 15 351, 453 403, 152 443, 587 485, 139 523, 163 552, 134 600, 254 639, 391 673, 463 713, 809 759, 633 717, 203 846, 221 891, 474 917, 303 985, 818 1367, 728 1388, 443 1140, 251 1195, 443 1254, 111 1314, 135 1374, 835	C () EK TP 46 2 3 3 , 82 1 3 17,040 3 5 4,464 3 9 5,187 4 38,101 4 55,465 5 36,379 5 9 1,269 6 48,707 7 10,343 7 74,719 8 42,130 9 17,420 9 3 1,762 10 54,277 1 127,9 11 1274,536 1 3 48,956 1 424,917 1 501,567 1 578,075	CRExTP 47 287,341 319,755 351,716 388,639 430,876 676,231 633,459 754,741 894,039 768,543 1342,611 1123,157 1202,633 1286,645 1371,437 1286,645 1371,223 1547,554 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 1639,223 154,254 154,2	CHEXTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 427,723 530,135 573,083 616,423 660,954 706,423 650,954 706,423 650,954 706,423 645,224 707,031 845,807 930,432 975,139 1319,821 1063,668 1109,224 1156,350 1249,168 1249,168	$CnE \times T^{D} 49$ 390,533 417,765 477,918 513,927 535,719 563,773 632,740 637,740 671,539 754,740 712,335 754,740 742,335 754,740 947,354 942,279 857,341 932,705 1377,942 1126,362 1224,305 1224,305 1224,313 1281,110 1354,769	CREKTP 27 7.34,740 7.34,083 7.34,083 7.36,275 7.38,479 7.40,697 7.42,928 7.45,172 7.47,430 7.51,928 7.51,938 7.51,938 7.55,935 7.763,955 7.763,9555 7.7755,955555555555555555555555555555555
94460741 9410712 74207 7420 7420 7420 7420 7420 7420 74	The KTP 41 455,456 513,417 513,029 514,066 643,225 630,057 710,343 730,105 735,453 732,024 R13,57 843,037 144,037 1324,643 1322,46 145,37 1324,643 1322,46 145,37 124,643 1322,46 145,37 124,643 1322,46 145,37 124,643 1322,46 145,37 124,643 1322,46 145,37 124,643 1322,46 145,37 124,643 1322,46 145,37 124,643 1322,46 145,37 124,643 1322,46 145,37 124,643 1322,46 145,37 142,46 145,37 142,46 145,37 142,46 145,37 142,46 145,37 142,46 145,37 142,46 145,37 142,46 145,37 142,46 145,37 142,57 143,57 143,57 144,57 144,57 145,57 145,57 145,57 145,57 145,57 145,577	245 K TP 42 411,40, 473,735 543,313 671,746 647,676 647,725 742,245 742,245 742,245 742,245 742,245 742,245 742,354 1554 913,656 913,656 913,656 9144,1551 1374,757 1111,514 174,193 1204,095 1374 137	CILEK *** 43 427,743 427,754 564,399 539,344 576,452 579,344 576,822 752,541 4755,578 7755,541 4755,541 4755,541 4755,541 4755,541 4755,541 1355,579 1345,530 1345,531 1375,313 1227,7336	CREATP 14 372,571 421,403 453,453 453,914 527,168 564,162 623,436 603,076 736,721 821,525 963,976 736,721 821,525 963,998 1060,333 1113,988 1164,535 1226,787 1235,6794 1466,590	CTEXTP 15 351, 453 403, 152 443, 587 443, 139 523, 169 523, 169 524 524 524 524 524 524 524 524	C N E K T P 46 2 3 3 , 8 2 1 3 1 7 , 0 4 8 3 5 4 , 4 6 4 3 9 5 , 1 8 7 4 3 8 , 1 0 1 4 3 5 , 4 4 5 4 5 3 6 , 1 8 7 5 7 1 , 2 6 9 6 4 R , 7 0 7 7 1 0 , 4 2 0 9 3 1 , 7 6 7 1 2 7 , 9 11 1 2 7 0 , 2 5 1 1 2 7 4 , 9 17 1 5 0 1 , 5 6 7 1 5 7 E , 0 7 5 1 6 7 7 2 , 1 0 9 1 7 3 2 , 1 0 9	$\begin{array}{c} CREx TP \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ $	CHENTP 48 3.36,525 3.92,566 4.39,717 487,823 573,083 616,423 650,954 706,445 706,445 706,445 707,031 842,003 930,432 975,109 1019,521 1063,648 1064,236 1064,236 107,250 1249,168 1248,084 1350,132 1402,344	$CRE \times T^{D} 49$ 390,533 417,366 477,718 513,927 535,719 563,973 597,980 632,740 671,539 712,35 754,740 794,254 754,740 794,254 857,341 922,79 857,341 922,79 857,341 924,705 1377,42 1126,362 1176,948 1228,333 1281,110 1334,769	CICKTP 17 7,9,740 734,083 734,083 736,275 738,479 740,697 742,998 745,172 747,430 749,702 751,928 754,227 751,928 754,227 755,631 766,000 768,586 770,788 776,635 778,082 780,544 733,222
94450 A1 9.10 7.	The KTP 41 455,456 518,117 519,079 513,066 643,225 530,057 710,343 730,057 730,057 730,057 740,343 730,057 741,246 914,246 914,246 914,246 914,246 145,37 132,266 1124,574 124,643 1232,565 1174,574 124,574	2115 K TP 42 411,40, 473,735 543,313 601,798 647,534 742,725 743,534 1514,132 1376,534 1374,5351 111,314 173,1935 1237,137 1277,137 1274,137 1274,137 1274,137 12777,137 1277,137 1277,137 1277,1377 1277,1377 1277,	CILEK *** *** 43 427,344 427,344 502,344 502,344 611,325 743,578 772,534 775,578 772,534 775,677 155,677 135,677 135,679 1345,479 1175,016 1175,016 1175,016 1227,735 1227,735 1227,535	CREATP 14 372,571 421,403 453,453 485,414 527,168 594,162 623,438 735,594 735,596 735,596 735,721 912,526 963,431 1063,498 1164,558 1225,640 1345,794 1457,170	CTEXTP 15 351, 953 403, 152 443, 587 485, 139 523, 169 523, 169 523, 169 523, 164 609, 254 639, 391 673, 463 713, 839 759, 633 846, 221 947, 303 945, 818 1340, 251 1344, 135 1374, 835 1440, 251 1534, 111 1544, 113 1374, 835 1440, 254 1544, 113 1544,	C () E K T P 46 2 3 3 , 82 1 3 1 7 , 0 40 3 5 4 , 4 64 3 9 5 , 1 87 4 3 8 , 10 1 4 3 5 , 4 4 5 5 3 6 , 3 7 2 5 9 1 , 2 6 9 6 4 8 , 7 0 7 7 10 , 3 4 3 7 7 4 , 7 1 9 8 4 2 , 1 3 0 9 3 1 , 7 6 2 10 5 4 , 2 7 7 1 2 7 4 , 5 3 6 1 4 2 4 , 9 1 7 1 5 7 1 , 6 7 5 1 6 5 2 , 3 0 4 1 7 3 2 , 10 9 1 9 1 7 , 7 6	CREx TP 47 287, 341 319, 755 351, 716 388, 639 430, 876 525, 740 576, 231 633, 259 693, 459 754, 741 824, 741 122, 611 122, 613 1242, 611 122, 613 1242, 611 122, 613 1244, 645 1371, 437 1459, 328 1544, 544 1539, 329 1734, 342 1944, 007	$\begin{array}{c} 3.36, 525\\ 3.92, 566\\ 4.39, 7.17\\ 5.30, 135\\ 5.73, 983\\ 6.16, 423\\ 6.60, 954\\ 7.66, 445\\ 7.66, 445\\ 7.52, 244\\ 7.97, 0.31\\ 8.42, 0.03\\ 9.25, 0.07\\ 9.30, 4.32\\ 9.75, 139\\ 13.19, 821\\ 1.09, 224\\ 1.156, 3.50\\ 1.249, 1.68\\ 1.350, 1.32\\ 1.402, 3.44\\ 1.350, 1.32\\ 1.402, 3.44\\ 1.454, 1.33\\ \end{array}$	CNE * T D 49 390,533 417,765 477,918 513,719 563,973 597,980 632,740 671,235 754,740 712,235 754,740 794,735 897,341 926,739 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,735 1979,740 1979,735 1979,740 1979,740 1354,769 1384,769 1389,989 1446,712	CNEKTP 17 7.3,740 7.3,905 7.34,083 7.56,275 7.88,479 7.40,697 7.42,928 7.45,172 7.47,430 7.49,702 7.51,928 7.54,207 7.55,929 7.63,658 7.63,658 7.63,578 7.63,516 7.75,635 7.80,524 7.55,635 7.80,544 7.33,322 2.85,516
944 6 0° A11 9 4 10 1 4 10 1 4 10 1 4 10 2 4 15 3 5 15	The KTP 41 453,456 513,076 643,275 534,076 643,275 534,076 643,275 730,175 730,175 730,175 730,175 735,175 735,175 744,025 933,246 1122,755 1124,643 1232,755 1124,643 124,645 124,6	245 KTP 42 411,40, 473,735 543,735 543,735 543,746 647,575 742,2725 742,2472 354,145 472,574 425,145 472,575 742,2472 354,145 473,564 475,564 475,564 475,564 475,656 457,62 1274,587 111,251 1374,287 111,251 133,193 1237,940	CILEK ************************************	CREATP 44 372,571 421,903 453,453 483,914 527,168 554,338 594,162 629,836 738,574 705,096 738,574 705,096 738,574 860,831 963,097 1063,388 1113,956 1266,767 1235,794 1406,590 1457,170	CTEXTP 15 351, 453 403, 152 443, 587 445, 139 523, 163 523, 163 523, 163 523, 163 523, 163 523, 163 523, 164 673, 463 713, 839 759, 633 746, 221 891, 474 891, 474 891, 474 1340, 251 1340, 254 1340, 254 1340, 251 1340, 2	C N E K T P 46 2 3 3 , 8 2 1 3 1 7 , 0 4 8 3 5 4 , 4 6 4 3 5 4 , 4 6 4 4 3 8 , 10 1 4 3 5 , 4 4 5 5 3 6 , 3 7 2 5 7 1 , 2 6 9 6 4 8 , 7 0 7 7 7 4 , 7 10 9 17 , 4 2 8 9 3 1 , 7 6 2 10 3 4 3 7 7 4 , 7 10 9 17 , 4 2 8 9 3 1 , 7 6 2 10 3 4 8 , 8 5 6 1 2 7 4 , 5 3 6 1 4 2 4 9 1 7 1 5 0 1 , 5 6 7 1 5 7 6 , 6 7 5 1 6 5 2 , 3 0 4 1 7 3 2 , 10 9 1 1 7 , 7 16 1 9 7 7 16 1 9	$\begin{array}{c} CREx TP \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ $	CHENTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 467,823 530,135 573,983 650,954 706,423 650,954 706,445 706,445 706,445 707,031 842,003 9425,007 930,432 975,139 1019,921 1063,648 1056,224 1156,350 1209,224 1156,350 1209,224 1156,350 1209,224 1156,350 1209,224 1156,350 1209,224 1356,012 1402,344 152,032 1402,344 154,33 1510,334 1543,34 1543,354 1543,354 1554,1534 15554,1534 155554,1534 155554,1534 155554,1534 155554,15354 155554,15354 155554,155554 155554,155554 155554,155556 155554,15555656 155555656 155556566 1555566656656666666666	CNE * T D 49 390,533 417,766 477,718 513,927 535,719 563,973 632,740 571,539 754,740 772,235 754,740 794,254 942,279 857,541 942,279 857,541 126,769 1176,948 1228,333 1281,110 1384,989 1446,712 1533,519	CREKTP 27 7,9,740 7,34,083 7,34,083 7,36,275 7,38,479 7,40,697 7,42,998 7,45,172 7,47,430 7,40,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,437 7,50,435 7,70,237 7,70,237 7,70,437 7,7
944 6 0 7 4 1 9 4 1 0 7 4 1	The KTP 41 455,456 518,117 519,079 513,066 643,275 530,577 710,343 710,343 710,343 710,343 710,343 710,343 710,343 710,343 710,343 710,345 711,445 1132,571 1179,574 1214,927 1231,265 1530,367 1231,265 1530,367 1231,265 1231,265 1231,275 1231,265 1231,275 1231,265 1231,275 1231,265 1332,377 1231,265 1332,377 1231,265 1332,377 1231,265 1332,777 1231,265 1332,777 1231,265 1332,777 1231,265 1332,777 1231,265 1332,777 1231,265 1332,777 1231,265 1332,777 1231,265 1332,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,777 1337,7777 1337,7777 1337,7777 1337,77777 1337,77777 1337,7777777777777777777777777777777777	211,40, 473,73,513 671,746 647,534 742,746 647,574 742,245 747,575 747,575 747,575 747,575 747,577 742,514 14,550 14,550 15,161 1374,5351 1114,145 1374,587 141,551 1114,145 1257,143 1257,145 1257,145 1257,145 1257,145 12,1057	CIL K. 749 427, 744 427, 744 502, 744 502, 344 511, 529 539, 1829 745, 576 711, 529 745, 576 755, 777 155, 777 155, 574 705, 647 705, 647 1135, 576 1135, 576 11454, 575 1247, 735 1454, 575 1517, 755 1517, 755 1527, 755 1527, 755 1527, 755 1527, 755 1527, 755 1527, 755 1527, 755 1527, 755 1537, 755 1557, 7557 1557, 7557, 7557 1557, 7557	CREKTP 44 372,571 421,403 453,453 485,914 527,168 594,162 628,054 705,036 775,721 821,328 775,721 821,328 1063,431 1063,431 1063,481 1064,388 1154,567 1225,044 1345,794 1454,1647 1554,082	Cnex TP 45 351, 953 403, 152 443, 587 485, 139 523, 169 523, 169 523, 169 523, 164 673, 463 713, 839 759, 633 846, 221 947, 303 846, 221 947, 303 846, 221 147, 474 937, 303 146, 251 1195, 443 1254, 113 1314, 135 1374, 835 1440, 883 1513, 334 1535, 652	CREKTP 46 233,821 317,040 354,464 395,187 438,101 438,107 536,379 501,269 648,707 710,343 774,719 842,130 917,420 931,762 1054,277 931,762 1054,277 1277,511 1274,536 1348,917 1501,567 1576,075 1652,304 1424,917 1577,915 1572,075 1652,304 1424,917 1572,075 1652,304 17,745 1974,357 19	CREx TP 47 287, 341 319, 755 351, 716 388, 639 430, 876 525, 740 576, 231 633, 459 754, 741 894, 039 968, 543 1242, 611 122, 157 1202, 653 1242, 6157 1202, 653 1244, 549 1534, 549 1544, 549 1546, 549	CHENTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 4.39,717 823 530,135 573,983 616,423 660,954 756,423 650,954 756,445 752,244 797,031 8425,003 925,007 975,139 1319,821 1409,224 1159,350 1249,164 1350,132 1402,344 1350,132 1402,344 1551,451	CNE * T D 49 390,533 417,765 477,718 513,927 535,719 547,930 632,740 671,539 754,740 779,732 847,374 942,279 897,341 932,719 979,732 1024,05 1377,742 1126,948 1224,333 1281,110 1334,769 1389 1446,212 1553,519	CNEKTP 17 7.77,740 731,905 734,083 736,275 736,275 745,172 747,928 745,172 747,430 749,702 751,928 745,172 749,702 751,928 745,172 755,601 756,601 756,505 766,000 768,326 775,635 778,082 780,544 733,322 765,516 788,326
944 50 m Art 9 + 10 1 + 10 1 + 10 2 + -2 2 + -2 2 + -2 3 + 75 3 + 75	The KTP 41 455,456 518,117 519,079 515,076 640,225 710,345 739,055 710,345 739,105 710,345 739,105 414,037 414,037 414,037 112,276 1124,541 1124,57 1174,57 1234,265 1234,265 1234,265 1234,265 1234,265 1234,265 1234,275 1335,275 1234,275 1355 1	245 K TP 42 411,40, 473,735 543,746 647,634 742,725 742,676 422,725 742,676 423,677 425,674 491,674 491,556 475,656 475,656 474,175 1076,587 111,74,1551 1376,587 111,1,14 173,195 1204,0137 127,9458 13,69,021 13,69,037 14,037 14,037 15,037 15,047 15,057 15,	CILE K 77 9 43 427, 244 454, 244 562, 744 562, 394 511, 394 7, 244 7, 394 511, 397 7, 307 7, 307 7, 307 7, 307 1, 307 7, 307 1,	CREKTP 14 372,571 421,903 453,453 483,914 527,168 594,162 629,634 733,721 821,523 776,721 821,523 866,731 776,721 821,525 963,9381 1064,538 113,565 1226,540 1345,794 1456,5170 1345,794	CTEXTP 45 351, 453 403, 152 443, 587 443, 587 445, 139 523, 169 523, 169 523, 169 559, 134 639, 391 759, 633 713, 809 759, 633 713, 803 759, 633 713, 803 759, 633 744, 835 1374, 835 1440, 251 1440, 251 1440, 251 1440, 251 1440, 251 1440, 873 153, 134 1545, 634 1545, 634 1555, 634 15555, 634 15555, 634 15555, 634 15555, 634 1555	C () E K TP 46 2 3 3 , 82 1 3 17,048 3 5 4,464 3 9 5,187 4 38,101 4 85,445 5 36,372 5 9 1,269 6 48,707 7 10,343 7 74,719 9 17,420 9 17,420 9 31,762 10 54,277 1 127,431 1 274,536 1 424,917 1 501,567 1 572,304 1 7 32,109 1 9 92,235 1 9 94,357 2 07 1,661	CRExTP 47 287, 341 319, 755 351, 716 388, 639 430, 876 676, 230 576, 231 6337, 460 575, 740 576, 231 633, 459 754, 741 121, 157 1202, 653 1371, 437 1202, 653 1371, 437 1239, 223 154, 342 1939, 225 1939, 253 19, 849 2118, 849	CHENTP 48 3.36,525 392,566 4.39,717 487,823 530,135 573,083 650,954 706,423 650,954 706,445 707,031 8425,807 930,432 975,139 1019,821 10648 1109,224 1156,350 1249,168 1203,250 1249,168 1205,132 1402,344 1550,132 1402,344 1551,146	$CnE \times T^{D} 49$ 390, 533 417, 765 477, 718 503, 773 503, 773 597, 980 632, 740 597, 980 632, 740 597, 980 632, 740 597, 980 714, 235 754, 740 794, 733 1929, 705 1977, 742 1126, 769 1384, 769 1384, 769 1384, 769 1384, 519 1533, 519 1523, 519 1523, 519 1523, 519 1523, 519 1524, 769 1533, 519 1524, 769 1533, 519 1520, 590 150, 590 150, 590	CNEKTP 27 7.9,740 731,905 734,083 756,275 736,479 740,697 745,172 747,430 745,172 747,702 751,988 754,287 755,691 756,071 756,929 761,272 763,658 766,386 770,788 770,788 775,635 776,082 780,544 733,022 785,516 788,929
944 60 m 41 9 + 10 1 + 10 1 + 20 2 + 20 3 + 20 3 + 20 3 + 20 3 + 20 5 + 20 7 + 20 7 + 20 7 + 20 7 + 20 1	The KTP 41 455,456 513,417 519,079 514,066 643,225 630,067 710,343 730,105 735,453 732,024 R10,57 744,026 933,442 435,705 954,211 434,037 124,643 123,76 142,76 142,77 124,643 1324,645 1324,755 1355,757 1356,757 1356,757 1356,757 1356,757 1356,757 1356,757 1356,757 1356,757 1356,757 1357,757 1356,757 1356,757 1356,757 1357,7577 1357,7577 1357,75777777777777777777777777777777777	245 K TP 42 411,40, 473,735 543,313 671,746 642,646 742,725 742,245 742,245 742,245 742,245 742,245 742,245 742,347 742,355 1559 913,650 913,650 9144,1551 1574,7387 1111,551 1744,193 1204,095 127,940 1511,956 127,940 1511,956 127,940 1511,956 1545 1545 1545 1540 1540 1551	CIL EK 7 7 4 3 4 27 7 , 7 9 4 3 4 27 7 , 7 9 4 3 4 27 7 , 7 9 4 3 5 7 9 , 7 9 4 3 5 7 9 , 9 4 4 5 7 9 , 9 4 4 7 7 3 5 5 7 6 4 7 9 5 , 5 6 4 1 7 1 3 5 5 7 6 4 7 1 3 5 7 7 7 1 1 7 5 3 7 1 9 1 6 7 5 7 7 1 1 6 1 7 1 3 5 7 7 7 1 1 7 5 3 7 1 9 1 6 1 7 1 3 5 7 7 7 1 1 7 5 3 7 5 5 6 1 7 1 3 5 7 7 7 1 1 7 5 3 7 5 5 6 1 7 1 3 5 7 7 7 1 1 7 5 3 7 5 5 6 1 7 1 3 5 7 7 7 1 1 7 5 3 7 5 5 6 1 7 1 3 5 7 7 7 1 1 7 5 3 7 5 5 6 1 7 1 3 5 7 7 7 1 1 7 5 3 7 5 5 6 1 7 1 3 5 7 7 7 1 1 7 5 3 5 7 7 7 1 1 7 5 3 7 5 5 6 1 7 1 3 5 7 7 7 1 1 7 5 5 7 7 7 7 1 1 7 5 7 7 7 3 5 6 2 1 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	CREATP 14 372,571 421,403 451,450 451,450 450,914 527,168 554,162 623,436 603,096 738,721 821,307 738,721 821,307 821,307 821,307 842,325 862,398 1060,333 1113,988 1154,857 1226,787 1235,794 1406,590 1531,647 1594,639 16574,639	CTEXTP 15 351, 453 403, 152 443, 587 443, 587 523, 169 523, 169 524 524 524 524 524 524 524 524	C N E K T P 46 2 3 3 , 8 2 1 3 1 7 , 0 4 8 3 5 4 , 4 6 4 3 9 5 , 1 8 7 4 3 8 , 1 0 1 4 3 5 , 4 4 5 5 5 3 6 , 3 7 2 5 9 1 , 2 6 9 6 4 R , 7 0 7 7 1 0 , 4 2 3 7 7 4 , 7 1 9 8 4 2 , 1 3 0 9 1 7 , 4 2 3 9 3 1 , 7 6 2 1 2 7 , 9 1 1 1 2 7 0 , 2 5 1 1 2 7 , 9 1 1 1 2 7 4 , 5 3 6 1 3 4 8 , 9 5 6 1 4 2 4 , 9 1 7 1 5 0 1 , 5 6 7 1 5 7 8 , 0 7 5 1 6 5 7 8 , 1 0 9 1 9 1 7 , 7 1 6 1 9 3 2 , 3 5 6 1 9 3 4 , 3 5 7 2 0 7 1 , 6 6 7 1 9 3 7 7 1 6 1 9 3 7 7 1 7 16 1 9 1 7 7 16	$\begin{array}{c} CREx TP \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ $	CHENTP 48 3.36,525 3.92,566 4.39,717 487,823 573,083 616,423 650,954 706,445 706,445 706,445 707,031 842,003 930,432 975,109 1019,921 1063,648 1097,921 1063,648 1097,921 1063,648 1097,921 1063,648 1097,921 1063,648 1097,921 1063,648 1097,921 1063,648 1097,921 1063,648 1097,924 1053,648 1097,924 1053,648 1097,924 1053,648 1097,924 1097,944 1007,9	$CRE \times T^{D} \frac{1}{390}, \frac{5}{33}, \frac{1}{17}, \frac{2}{366}, \frac{4}{77}, \frac{7}{16}, \frac{1}{3927}, \frac{5}{355}, \frac{7}{19}, \frac{1}{3565}, \frac{7}{712}, \frac{7}{366}, \frac{4}{377}, \frac{7}{712}, \frac{7}{3567}, \frac{7}{740}, \frac{7}{712}, \frac{7}{357}, \frac{7}{54}, \frac{7}{40}, \frac{7}{794}, \frac{2}{754}, \frac{7}{40}, \frac{7}{794}, \frac{2}{724}, \frac{7}{1126}, \frac{7}{742}, \frac{7}{1126}, \frac{7}{742}, \frac{7}{1126}, \frac{7}{742}, \frac{7}{1126}, \frac{7}{742}, \frac{7}{1334}, \frac{7}{769}, \frac{3}{1334}, \frac{7}{769}, \frac{3}{134}, \frac{7}{769}, \frac{3}{134}, \frac{7}{769}, \frac{1}{1352}, \frac{5}{797}, \frac{1}{1262}, \frac{5}{797}, \frac{1}{1262}, \frac{5}{797}, \frac{1}{1261}, \frac{5}{797}$	CIICKTP 17 7,9,740 7,34,083 7,34,083 7,36,275 7,38,479 7,40,697 7,42,998 7,45,172 7,47,430 7,49,702 7,47,430 7,49,702 7,47,430 7,49,702 7,47,430 7,49,702 7,47,430 7,49,702 7,47,430 7,49,702 7,51,928 7,63,51 7,63,093 7,65 7,65 7,65 7,65 7,65 7,65 7,65 7,65
1.10 1.10	The KTP 41 455,456 518,117 519,079 513,066 640,225 530,077 710,343 739,055 755,173 732,094 416,371 40,077 474,026 913,449 414,037 124,647 112,075 123,075 123,075 123,075 1450,075	245, KTP 42 411, 40, 473, 735 543, 735 543, 746 647, 636 742, 725 743, 646 742, 725 743, 646 742, 725 743, 646 403, 656 915, 656 915, 656 915, 656 915, 656 915, 656 1576, 518 1576, 518 173, 193 1237, 157 1111, 714 173, 195 1237, 157 1513, 955 1233, 955 1471, 557 1471, 557 1475,	CIL K. 7494 427, 244 427, 244 404, 994 5394, 994 5394, 8992 5394, 8992 5394, 8992 5394, 8992 5394, 8992 5394, 994 752, 539 755, 539 7755, 539 7755, 539 7755, 539 7757, 535 7757, 535 1237, 535 1237	CREKTP 14 372,571 421,903 453,453 485,914 527,168 594,165 623,096 733,721 821,303 776,721 821,303 776,721 821,303 1053,721 821,303 1053,996 1053,988 1154,305 1226,540 1345,794 1457,764 155,794 1457,765 1245,794 1457,765 125,794	CTEXTP 45 351, 453 403, 152 443, 587 485, 139 523, 169 523, 169 552, 134 600, 254 639, 391 673, 463 713, 839 759, 633 846, 221 847, 463 947, 303 945, 818 136, 728 1388, 443 140, 251 1440, 873 1513, 334 1554, 111 1314, 135 1374, 835 1440, 873 1513, 334 1557, 652 1737, 400 1825, 834 195, 652	C () E K T P 46 2 3 3 , 82 1 3 1 7 , 0 4 8 3 5 4 , 4 6 4 3 9 5 , 1 8 7 4 3 8 , 10 1 4 3 5 4 , 4 5 5 5 3 6 , 3 7 2 5 9 1 , 2 6 9 6 4 8 , 7 0 7 7 10 , 3 4 3 7 4 4 , 7 1 9 9 3 1 , 2 6 2 10 5 4 , 2 7 7 1 2 7 4 5 3 6 1 3 4 8 , 9 5 6 1 4 2 4 , 9 1 7 1 5 0 1 , 5 6 7 1 5 7 8 , 10 9 1 4 5 2 , 3 0 4 1 7 3 7 , 1 6 9 1 9 7 1 , 6 8 1 2 9 7 1 , 6 8 1 2 1 6 4 , 2 7 0 2 1 6 7 1 6 8 1 2 1 6 4 , 2 7 0 2 1 6 7 1 6 8 1 2 1 6 4 , 2 7 0 2 1 6 7 1 6 8 1 2 1 6 4 , 2 7 0 2 1 6 7 1 6 8 1 2 1 6 4 , 2 7 0 2 1 6 7 1 6 8 1 2 1 6 4 , 2 7 0 2 1 6 7 1 6 8 1 2 1 6 7 1 6 7 1 6 7 1 6 1 2 1 6 7 1	CREx TP 47 287, 341 319, 755 351, 716 388, 639 430, 876 676, 231 693, 459 754, 740 576, 231 894, 039 754, 741 122, 611 1121, 157 1202, 653 1286, 695 1371, 437 1459, 323 1547, 554 1639, 329 1734, 342 1939, 253 193, 254 193, 255 193, 255 194, 255 194, 255 195, 255 195, 255 195, 255 195, 255 195,	CHEXTP 48 3.36,525 392,566 439,717 427,723 530,135 573,983 616,423 660,954 766,445 752,244 797,031 842,003 925,807 930,432 975,139 1319,821 1363,5648 1109,224 1156,250 1249,168 1249,168 1350,132 1402,344 1351,33 1510,334 1571,451 1633,146 1694,755 1763,672	CnE * T ^D 49 390, 533 417, 765 477, 718 513, 727 535, 719 563, 773 632, 740 632, 740 671, 539 754, 740 779, 733 754, 740 779, 7354 747, 747 1226, 769 1377, 747 1226, 769 1377, 747 1226, 769 1384, 769 1384, 769 1384, 769 1389, 989 1446, 719 1533, 519 1520, 168 1521, 168 1521, 176 1520, 168 1521, 176 1521, 168 1521, 176 1521, 168 1521, 176 1521, 152 1521, 168 1521, 176 1521, 168 1521, 176 1521, 168 1527, 176 1527, 176 1527, 177 1527, 178 1527, 177 1527, 177 1527, 178 1527, 177 1527, 177 1537, 177 1547, 177 1547, 177 1547, 177 1547, 177 1577, 17777, 1777, 1777, 1777, 1777, 17777, 1777, 177	CNEKTP 17 7:9,740 7:34,005 7:34,005 7:34,005 7:36,275 7:36,479 7:40,697 7:42,928 7:45,172 7:47,430 7:57,740 7:47,430 7:57,740 7:57,540 7:78,022 7:80,544 7:33,022 7:85,516 7:80,525 7:80,525 7:80,5516 7:80,525 7:80,5516 7:80,5516 7:80,5516 7:80,5516 7:80,5516 7:80,5516 7:80,5516 7:80,5516 7:80,5516 7:80,5516 7:80,5516 7:80,5516 7:93,503 7:93,5516 7:93,5516 7:93,555 7:76,555 7:76,555 7:76,555 7:76,555 7:76,555 7:76,555 7:76,555 7:76,555 7:76,555 7:76,555 7:765 7:775 7:775 7:775 7:775 7:775 7:775 7:775 7:755 7:755 7:77

161

Таслица 2

.

		Onepre	(0	ечения даны	в миллибарн	iax)	111	,,	таолица	3
EPENA	CAEKTP 1	CUEKLD 5	C4E47P 3	CHERTH 4	CREKTP 5	CUEKTH P	CHERTP 7	Спекта е	слектр у	COLATP 10
1,53	211,023	44,742	148,545	144,067	103,223	114,507	236,413	192,505	243, 521	2.1.038
. 5 5	215,944	193,251	135,738	152,459	111.311	125,954	213,124	190,545	209,233	212,144
1 6 J	220,000	113,100	103,473	171 334	120.277	150 444	219,727	212,018	215,120	217.448
.7.	222,232	139.774	141.085	164.201	119.967	161.045	233.355	212977	221,132	223,360
.75	235.555	154,885	141.339	1+2,394	151,169	177.585	240.111	227.559	233.343	227,141
.80	241, 143	164,704	200,871	200,821	155,820	191,139	240 677	235,183	234,878	240,205
.85	240,774	185,601	211,071	211,974	177.294	205,454	203,364	242, 791	240,444	25-,385
,90	252,753	232, 144	221,941	223,891	191.444	220,274	260,151	250,973	253,251	201.537
,95	253,974	514, 333	232,843	239,111	207,463	234,034	205,746	250,736	260,141	267,548
.00	265,458	235,912	245,615	240,403	225,648	240,4//	2/3,083	260,168	201, 342	278,063
, 05	272-14/	272.350	253,030	575.965	264.545	278.294	219.040	273,427	2/4,340	200,710
115	285.443	242.624	279.847	289. 416	246,297	294.153	293.245	296,000	289,524	2 + 4 . 4 5 7
,20	244,160	314, 573	292, 320	303,380	310.017	310,470	510,234	247, 129	247.465	34, 870
,25	311,925	338,032	306,432	317,102	534,456	327,694	307,413	330,269	305,584	3 .7 . 222
, 30	310,089	362,482	329,425	330,940	352,397	345,479	314,785	315,388	314,203	312.402
.35	318,554	334,020	335,053	345,260	385.610	363,768	322,304	324,315	372,587	31861
,40	327,350	41/1/12	164 114	179 425	414,343	411.445	324,782	336,469	347.50	321,079
. 50	33-,460	478,610	382.407	393 372	473.587	420.864	345.921	352.588	349.51	3. 376
.55	355.737	512.142	399.655	439.46	506,189	441.831	334,172	362,397	559 12-	3
,60	365.404	544,421	417,909	421,456	541,100	464.785	362 598	372, 779	309,24	Sc 925
,65	376,-36	584,504	430,766	445,153	578,108	488,774	371,282	323,545	374, 17.	373.129
,70	387,340	517,295	456, 36	460,617	515,973	507,914	382,230	394,90t	389,548	32 749
175	343,725	657,558	473,757	477,842	659,215		339,387	405,270	400,20	34- 263
,80	4 4 4 474	740 253	493,200	5 404	753.497	581.044	272,733 213 401	412,342	2.72 5.57	401.00% 617 aže
. 90	415.174	745.389	3-4, 412	532.339	384,070	604.917	412.342	435.400	42- 20:	42 . 6 1 4
. 95	443.400	331.128	264,925	550,966	559,472	632,335	428.533	451,830	446.28	3. 7.5
.00	441,412	379,060	597,613	571,507	919.9.1	050.051	. 33. 975	452.5-2	458.67_	_6-s 570
EPCAR	COEKTP 11	CREKTP 12	CHERTP (J	CRENTP 14	CREWTP 15	292×1915	JUERTP 17	SOEKID 15	GREKTP (*	Ch 1 2
.50	191,304	200,693	150,373	143,246	144,750	122,075	1:7.005	149.652	152.35.	2,2,371
,55	47,465	237,345	158,439	151,191	155,367	133.0/4	128,192	154.68	101.57	2
. 5 6	234,614	215,123	100,104	120,178	162.077	145,788	139,523	10 - 1	171,20-	2.,.653
.70	215.517	223,501	183.531	176.00	145.557	121.57	105 281	144.125	121,080	212-02T 0-0 945
. 7 5	225.310	235.736	192.302	185.70.	195.227	144.755	129 844	196.511	261.28	2.1.512
,80	233, 336	242,917	200,011	195,502	200,002	144,390	142.735	206.247	211,50	2 260
. 55	24],030	2-9,557	209,614	265,092	2:0,330	232,253	207,255	210,247	222,247	8 C N . 430
, 90	248.686	225,531	219,343	216,167	221,195	225,856	222,520	227,748	233,140	2:5.547
, 45	250,111	262,274	228,984	22/11/4	232,255	239.345	237.336	237.141	244,325	2 4 764
. 15	- 200,170 370 574	375 710	2301314	250,50	2431201	258 14-	202,221	240,114	200.48	236.942 4.1.4.6
	275 193	278.538	259.99-	262.851	257.560	232.56A	292 39	2001992	275.64.	2:2.309
, 15	280,297	284,891	271,53-	2 - 5 . 4 3 4	230.387	296,960	333,136	274,662	215,614	218,996
12:	244,837	293,683	281,473	288,327	293.333	313,934	320,700	291,157	362,766	2:4,541
.25	313,573	302,199	294,655	201,352	307,430	325,952	\$32,337	502.329	315.293	220,230
133	\$12.756	310,481	301,076	314,331	322,624	342,06	355,659	114,275	328.00°	221.090
. 50	322,034	317,407	320,928	320, 145	338,510	337,473	313,252	321,220	341,021	221-797
. 45	341.486	338.517	347.551	350.76	370.696	339.354	410.105	324.237	367.50	223.223
. 5 0	552,148	347,329	365.227	370,42.	389,577	407,277	428,533	368, 478	381.44	221.943
. 5 5	363,173	357.407	334,110	395,874	4 38 . 7 2 3	424,075	447,412	384,689	395,536	224.tse
.60	374,583	3 9,201	434,487	417,47-	427 923	441,872	456,003	432,175	41-,62	222.397
, 65	385,523	533,571	425,735	440,097	445.503	400,200	465,704	426,129	424,85	276.131
	5 19,359	341,470	421,910 477 - 67	403,178	470,721	419,725	234,416	438,493	44 <u>0,975</u> 286 800	220.870
	111 (33	417.647	541.981	521.144	492,312	518.219	-23,105 541 717 -	4341042	435,0.*	227.034
. 8.5	435.018	450.347	532,862	550.30	516.165	538.034	36 . 47-	503.546	4d7.6.	e 2 1 - 2 1 7
, 30	451,714	447.654	561,642	574,67.	559,993	500,2	30, 07 S	525.752	504.45	2
, 9 5	405,818	452,480	5 440	6 1 G , G 7 C	523. 34	532.0:3	602,41e	552 173	521 5	23. 634
133 5-00	4 19, 123	402,515	5	C41.156	605.5.9	602.632	621.887	588.262	536.16	4.4 i. • GE

Ιьд

- -

Энергетичеркая зерисимость афрективного сеченые резнике ^{об}ласоррубование сочения сочения сочения в миллиоарьех;

			•	ыке р гетич е он	ан эевисимс: Сечени	ать здренти: В Даны в Мил	аного сечени алибарьбх;	a (p. 933 122	aprese by		i nut
	きっとうじ パラ	CHERTE 1	CDERTP 2	CHERTP 3	спектР 4	C GAIP 5	Light- É	Cosete 1	Chekte B	CPERT- 9	<u>_</u> + 74 - 16
		263, 427	213,712	247,450	314,852	225.742	258,102	510,867	272.30	255, 357	214,244
	2,35	273,531	231,490	221, 145	324,655	242,255	208,710	313,424	: *8,042	273,533	
	2.13	211,340	245,171	27.07203	333,053	258.298	278,052	326,235	23 4 114	301,379	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	2.20	344.500	274.578	2=2,92	155.697	274, 104	234,102	334,171	3-3,440	310,343	240,120
	2.25	136, 312	240,401	303,	366,215	513,200	314,356	350,424	314,453	327.937	3:3.263
	2.30	519.474	305,923	521.0**	\$77,621	22.323	324,407	335.37.	522.317	229 913	3 - 7 . 47
	2.35	323,473	324, 136	336 . 315	392-3	3471171	336,808	3=7,452	535,629	345,317	123.104
	2,40	5,50,030	2, 3	331,210	408.277	3661723	332,074	3/2,246	341,057	355, 144	333.470
	2,50	350,701	н, 9	382,20	419.112	405.55	375,927	574,57a	374,111	375,149	351.7:4
	2.55	372,234	H T , A + 3	798,45	430,277	425.7:7	389,526	433,726	387,839	386,692	322.144
	2,53	334,182	42 . 211	915,1P.	441,170	445,514	436,934	413,236	436,356	397.634	373.952
	2.03	409.401	.7	444.757	403.001	449.634	433.258	433,053	414,784	420.347	380,640
	2.75	.22,700	647,643	457, et 3	475,265	511.949	448,827	443,069	440.015	432,132	12.451
	2.36	452,490	524,121	420,6B	486,522	534.374	409,297	424,223	403.543	444.419	- 7.635
	2.35	459,763	551,345	535,727	498,078	552.134	433,369	405,158	486,528	457,314	3-200
	2, 45	480.447	618.79	344,432	521.6:1	625.533	512.376	438.131	5.7.223	401.236	476.554
	3.24	436,057	5.59,401	354,203	533,067	333,363	529,258	449.7.3	532.037	497,125	495.364
	3,35	713, 355	471,328	384,595	544,884	655,360	347,628	>11'312	547,560	511.332	514.45.
	3+10	534,452	702,625	004,800 DUS 1109	557,064	630,325	500,212	524,599	563,486	525,838	533.61
	3,20	566.554	771.487	547.712	581.240	735,637	505,081	549.986	590.406	556.553	577.540
	3.25	535,011	316,728	-69,403	593,609	764,011	026.750	563,237	613,373	572,567	579.262
	3,30	635,358	842,462	742,525	605,307	793.51:	047,598	377,037	030,279	588,937	620.9-2
	3, 35	625,641	279,812	715,761	612,411	224,958	669,347	590,948	640,211	635.962	= 43,24B
H	3,40	541,357	313,030	753,727	644.181	158,232	042,173	504,782	666,234	523,566	C 5E,023
с, С,	3,50	6+1. +13	148,323	735,041	657,364	925,778	738,570	634,130	733.609	000.376	/12.512
	3,55	715,541	1339,440	812,982	670,376	151,350	763,141	549,235	722.962	579,665	130.325
	SHEPLVS	CREKTP 1	CREATP #2	COLKTP 45	CILLATE 14	CREKTP 15	CHEKTP 16	EACKTP 17	CALNTS 18	CREATP 19	DOLATP 20
	2.13	263,257	271.325	253,400	230,911	254,854	206,377	201,085	246,942	261,153	433.57a
	2,15	2/1,303	276,490	244,300	242,734	264,446	237.037	273.043	258 262	204,060	410.450
	2,15	234.287	289,900	274,077	270,759	286,772	298,624	287,561	201.543	243,275	437.957
	2.23	247,700	247 520	233,404	288,763	297,546	339,397	296.064	294,333	297,996	434,437
	2,25	307,505	305,725	3 34,549	307,399	339,800	320,433	316,387	303, 132	3,5,553	4-3-420
	2,35	311,/1/ 311,457	321,903	341,393	341 944	135,983	343,572	326,324	335, 377	327,423	443.4.5
	2,40	339,786	3.53,660	360,155	369,064	348,479	355,753	337,369	350,521	340,718	-45,457
	2,45	\$51,300	344,145	391,152	389,337	362,502	308,243	343,153	300,025	352.423	4.6.937
	2,53	362,485	355,446	404,840	400,044	379.310	301,011	334,376	301,507	177.1.7	410.02
	2,55	397,382	379.678	447,687	441,932	403,217	437,966	384,179	413,723	393, 46	451.044
	2,65	400.189	342,919	470,332	467 891	424,722	422,059	397,206	430,747	403,567	453.217
	2,70	413,405	437,122	445,531	487,325	3,497	436,534	413,640	447.399	417,359	454.802
	2,75	427,455	421,695	518,217	507,100	461,415	451,469	424,450	493,445	431.702	- 56 - 39 4
	2,12	442,400	436,014	356.644	547.395	475,073	400,734	439,732	501.478	445,577	459.601
	2,90	474.290	469,533	574,525	507 340	513.448	498,924	471.523	519.387	477,795	461.253
	2,95	491,303	486,767	593,678	588,244	537.783	515,459	488,587	229.092	494,148	+ 02 . 8 95
	3,90	509,355	504,162	014,637	610,046	554,502	532,424	506,733	557,776	511,010	464,548
	5,95	521,784	541.481	660,903 030,903	654.218	543.297	365.679	545,197	596,061	546,163	.67.893
	3,15	565,79d	567,498	039,405	577,121	503,319	533,460	566,149	616.027	504,499	- 69.574
	3,33	5 35, 3 92	574,311	714,263	700,704	627,620	032,761	588,671	037.562	503.29à	-71.283
	3,25	715,334	598,341	742,520	124,930	547,013	621,621	611.385	037.334	633.158	-72,494
	3,13 3,14	522,484 546,544	01/,042	749.575	779.028	565,179	034,003	034,120 53.449	753.629	0241177	
	3,40	668,487	555,400	327,151	a0v,560	707.543	631,002	034,447	120.321	667.859	-79,211
	3,45	++0.621	674,976	\$23,337	826,637	729,065	732,578	110,003	747,562	PA1-1PA	- 79, 575
	3,32	712,305	045.319	377,504	853 317	751.787	724,335	736,392	773+314	715.806	481.753
	2,32	/12,934	112,212	7151559	01.1511	1121122	141+344	1031054	141 141	- 4 U . TYO	483,344

:

									63		
				ане ргетич	еская зависи	чость э _г фек	тивного сече	ния реанция м)	³² S(n,p)	'i'a	блица 5
	Энерсин	CIEKTP .	CREATE 2	CREATERS	SHENTH -	C1_4TP 5	CUEXIA 8	CULATP /	санктр а	Cheate 1	CristP
	2,00	155,732	112,601	132,714	116,924	117,133	146,755	1=5,397	150,783	101.101	,0-,253
	2,15	161,499	114,246	45,010	132,549	125,145	152,787	137,355	16J, 143	175.230	.6 .140
	2,14	100,437	133.873	149,334	- 100,011	133,387	158,398	192,400	152,575	111,313	123 444
	2,20	1/6,864	141.435	105,325	149,815	151,035	171,972	231,358	175.647	ad, 356	170.627
	2,25	182,362	149,333	170,014	232,735	163,277	178,741	200,725	1:1.341	173.599	132,190
	2,30	166,054	128,044	177,540	212,174	169,511	144,456	211,7JB	187.124	198,952	100,431
	2,33	200.080	175,651	194.044	223,634	144.343	200.158	221.956	270.402	212.243	1 + 5 . 8 2 6
	2,45	206, 421	140,5+3	212,573	227, -35	149,512	207,672	227,2+6	207,5a8	216,11:	41,214
	2,51	212,990	140,471	211,199	235,621	239,334	213,693	232,653	215,745	222,116	236,543
	2,15	219,800	211,542	221,147	241,753	219:429	231,482	235,167	222,562	220,341 234.803	212,094
	2,55	214,170	231,440	233,849	20-,173	241,543	239,812	249,586	234,777	241,409	220.701
	2.0	241.747	243,522	243,475	260,655	252.924	246,347	255,504	244,467	243,153	234,396
	2,75	249,604	276,321	222,492	207,003	264,433	255,230	261,731	250,711	225,150	242,194
	2,65	206,183	214,024	271,412	274,801	238.323	275, 477	274,425	277,113	209 805	200,267
	2,93	274,927	244,435	111,235	246,538	309.404	202,154	281,154	200,335	277,454	244,677
	2,95	283, 334	315,5+5	513,740	293,100	312,063	233,486	237,963	290,276	205,350	279,652
	3,05	305,132	\$43,833	322, 376	306,186	333.555	311.374	331, 389	315,773	331,941	332,105
	3,13	3 3,225	371,430	334,190	313,427	351,443	321,944	339,473	324,954	310,507	13,413
	3,15	323,690	379,058	345,807	319,944	355,247	333,010	316,966	334,350	314,403	525.617
	3,20	340.747	415.554	370,121	333,503	394,990	356,366	337.264	343,451	338,042	351.924
	3,30	337,458	433,950	382,610	340,648	410,074	368,220	540,457	303,546	\$47,767	364,943
	3,35	\$69,553	451,250	395,454	347,783	426.159	360,514	348.614	373.815	357,820	277,734
L	3,40	382,088	47.5,209	408,621	394,783	443,333	343,203	355,764	334,203	378,274	591,132
[64	3,30	468,568	514,042	435, 339	369,348	473,246	420,003	374,328	412,762	339,951	-18,472
-	3,55	422,549	555,420	449,104	576,130	495,623	433,916	383,321	-16.955	431,342	- 32.345
	JHEPLNA	CIEKTP 4	CIERTP 12	CJERTP 15	CHEATP 14	CUENTS IS	CHERTP 16	CILATP 17	COEKTO 10	CHEKTP 49	CHEATP 20
	2,00	153,071	121, 421	121,045	122,316	142,741	152,141	121,338	131,410	152, 173	277.875
	2,10	153, 152	105,301	130, 317	135, 451	154,457	104,234	100,622	144,909	162,625	274,761
	2,15	1-4,201	104,593	144,051	143,435	163,617	170,559	165,972	156,671	103,093	241.753
	2,20	173,774	173,045	152,194	152,946	166,819	176,707	171,341	154,657	173,701	201.051
	2,33	185,46J	183,324	171,314	173,422	100,933	189,515	132,446	176,399	185,748	233,567
	2,35	1+1,753	149,257	133,141	16-,245	133.135	146,231	132,544	186.461	192,339	204,535
	2,43	193,543	144,454	197,056	242,431	195,175	233,188	144,345	192,055	198,372	205,569
	2.50	211,035	217.084	215,600	216, 156	211,373	217,61-	237,536	712,299	212,565	201.478
	2,55	213,912	214, 231	225,572	226,537	221,483	225,173	214,460	221,205	219,896	283,473
	2,50	235,125	221,847	236,240	237,238	228,638	233,010	221,757	234,337	227,494	201,475
	2.73	233,502	237,383	291,495	258,120	249.397	249.334	237.009	245,243	243,361	291.494
	2,75	243,513	245,393	273,414	268,636	258,433	257,850	245,211	254,037	251,725	292,522
	2,0)	253,245	255,115	213,725	274,265	267,763	266,701	253, 399	260,439	253,411	243,552
	2,85	272.800	274,411	303.073	300.505	278.340	284.950	272.152	269.335	273,602	292,534
	2,95	280,783	234,42J	313,286	\$11,573	301.235	294,404	281,778	294,762	208,137	240,026
	3,00	247.525	294,584	324,346	523, 121	\$10,569	304,094	292,459	516,537	247.969	297.745
	3,95	308,183	375,233	330,128	349,517	329,431	313,733	313,303 314,579	321,165	318,465	294,812
	3,15	330,272	327,531	302,201	358,643	340.941	333,243	326,704	343,247	329,159	330,470
	3,23	341,710	338,494	376,919	371,143	351,522	344,257	339,763	354,786	343,115	332.000
	3,25	333,351	349,630	3912830	191.941 192.441	362,3/8	355,039	352,873	360,718	303.362	307.342
	5,35	377,343	372,310	421,958	410, 427	334,835	376,743	340,937	391,355	375,002	342,320
	5,40	\$ 13, 210	332,457	435,443	424,050	396.235	348,455	\$45,072	434,178	309, -27	310,502
	5,45	4.)3,135	344,337	450,304 -b3 86-	437,842	438,340	401,239	413,113	41/111	413,021	347,033
	3,55	427,580	418, 124	-76,12-	462, d48	434,097	426,840	440,337	-4Ĵ,Ż] ²	432,074	224.951

Таблица 6

ļi	Реакция	Е _{эфф} , Мэв	<i>бэфф.,</i> моврн	<i>Өбзөрер</i> , %	б , ж. мбарн	Литературный источник дан- ных по сечению
1	Np (11, f)	0,58	1560	2,2	1305	[3]
2	Rh (n, n') Rh	0,7	920	7	713	[4]
3	In"5 (11 11 11 115m	I,I5	286	5	188	[5]
4	No 58 01 Co 58	2,35	335	4	106	[6]
5	5 1 (7 0) 0 32	2,70	246	5	62,3	[7]
	······································	3,0 ^{**}	306	5,6		

ж. Значение сечения реакции, усредненного по спектру нейтронов деления 11 235 в представлении Ватта.

ж. Значение Е_{зцід}, равное 3,0 Мэв используется при решении некоторых прикладных задач нейтронов физики.

Основная причина некоторого отличия результатов данной работи от результатов работи [I] заключается в том, что в [I] в качестве тестовых спектров были использованы в основном спектри нейтронных пучков, прошедших слой различных веществ, в то время как в настоящей работе предпочтение отдано спектрам в активной зоне и отражателе ядерных реакторов различного типа. При этом авторы исходили из предпосылки, что метод эффективных порогов и сечений находит основное применение во внутриреакторной спектрометрии. Из анализа результатов данной работы следует, что рекомендованные в таблице 6 сначения E_{gldp} и \tilde{G}_{gldp} удовлетворяют практически любым реакторным спектрам в пределах указанной погрешности, что не всегда можно утверждать для спектров нейтронных пучков, проходящих слой вещества. Это наглядно видно на примере реакции $M_{c}^{53}(\alpha, \rho)$ Со⁵⁸ (табл. 4 и рис. 4). Здесь спектры нейтронных пучков после прохождения слоя утлерода (спектр 4) и полиэтилена (спектр 7) дали значение \tilde{G}_{gldp} , отличающееся от рекомендованного более, чем это определено погрешность».

В дальнейшем авторы предполагают провести аналогичное уточнение для всех реакций, перечисленных в работе [1] .



Рис. 1. энергетическая зависимость эдфективного сечения реакции $237 N_p(n, f)$



Рис. 2. Энергетическая зависимость эффективного сечения реакции $103 Rh(n, n') 103^{nn} Rh$



Рис. 4. Энергетическая зависимость эффективного сечения реакции 58 // (n, ρ)58Co



Рис. 5. Энергетическая зависимость эффективного сечения реакции ³² g (n, p)³² р

ЛИТЕРАТУРА

I. Е.А.Крамер-Агеев и др. В сб. "Ядерные константы", вып. 7, М., Атомиздат, 1971, стр. 464.

2. Р.Д.Васильев и др. Статья в настоящем сборнике. "Библиотека нейтронных спектров ядерных реакторов".

3. U.I.Bavey. North. Sci. and Eng., 32 (1968) 35.

4. J.F.Buttler and D.C.Santry. Neutron Cross Section and Technology. V. 2. Washington, 1968, p.803.

5. A.Fabry et al. Implication of Fundamental Integral Measurements

on High-Energy Nuclear Data for Reactor Physics. Vienna, IAEA, 1970, p.535. 6. W.Köhler. IAEA/RL/10. Vienna, 1971.

7. Neutron Fluence Measurements'. Technical Reports Series, No. 107. Vienna, IAEA, 1970.

СОДЕРЕАНИЕ

Глава І. ЯДЕРНО-ФИЗИЧЕСКИЕ КОНСТАНТЫ

t	А И Коллеттии В А Толосиись. Оценко отноления свы нисе	
τ.	Refrequences powers $1/233$ is consider of the second $1/235$	3
		J
~•	А.В.Кудрявцева, А.А.Кутузов, л.п.камьянов. тамма-излу-	
_	чение при захвате неитронов на изотопах	23
з.	А.Г.Довбенко, Г.Г.Заикин, А.В.Игнатюк и др. Изучение	
		44
4.	А.В.Игнаток, В.П.Лунев, В.С.Шорин. Расчеты сечений рас-	
	сеяния нейтронов коллективными состояниями ядер методом	
	Связанных каналов	59
 .	Е.М.Сапрыкин, А.А.Лукьянов. Учет прямого процесса в	
	наблюдаемых спектрах неупруго рассеянных нейтронов	I15
	IJIABA 2. FRACIOFIDE KONCIANID M NAFAMEIFO	
6.	Ю.Л.Поглин. С.С.Огородник. В.Л.Попов. Определение погло-	
	шенной позы, обусловленной рассеянием нейтронов в мате-	
		$\mathbf{L}^{2^{(1)}}$
·,		
· •	BODDWORDOR DOWODOWNY OWOOOD DEFINITION OF A DOTAT	
	параметров томогенных смесем плутония-255 с водом и вод-	134
	ных растворов нитрата плутония-239	10.
ΰ.	Р.Д.Васильев, Е.И.Григорьев, Г.Б.Тарновскии. Биолиотека	21.0
	нейтронных спектров ядерных реакторов	140
	Глава З. ВОПРОСЫ ПРОГРАММИРОВАНИЯ, ИНФОРМАЦИМ И	
	СТАНЛАРТИЗАЦИИ	
ı.		
9.	г.д. Бескиьев, с.и. григорьев, Г.Б. Тарновскии, В.П. Арина.	
	эточнение значении эффективных порогов и сечений некото-	160
	рых реакций активации быстрыми нейтронами	102

Вопросы этомной науки и техники

Серия: Ядерные константы Выпуск ІЗ

Подписано в печать 6/У 1974 г. Форм. бум. 60 х 90 1/8 Бумага офсетная № 2 Уч.-изд.л. 17 Тирах 350 экз. Зак.тип.№ 554 Цена Iр. 70к. Т-08835

Отпечатано на ротапринте ШНИМатоминформа 119146, Москва, Г-146, аб/ящ 584