KfK 3706 April 1984

Temperatur und Neutronendichte der schwachen Komponente des s-Prozesses

G. Walter Institut für Kernphysik

Kernforschungszentrum Karlsruhe

KERNFORSCHUNGSZENTRUM KARLSRUHE Institut für Kernphysik

KfK 3706

Temperatur und Neutronendichte der schwachen Komponente des s-Prozesses

G. Walter

Kernforschungszentrum Karlsruhe GmbH, Karlsruhe

Von der mathematisch-naturwissenschaftlichen Gesamtfakultät der Ruprecht-Karls-Universität Heidelberg genehmigte Dissertation Als Manuskript vervielfältigt Für diesen Bericht behalten wir uns alle Rechte vor

1.1

Kernforschungszentrum Karlsruhe GmbH ISSN 0303-4003

Zusammenfassung

Die vorliegende Arbeit beschäftigt sich mit der Elementsynthese durch Neutroneneinfang. Sie beschreibt die zur Messung von (n, \mathcal{X}) -Querschnitten angewandte Methodik und verwendet die Resultate zu einer erstmaligen Bestimmung der Neutronendichte und Temperatur der schwachen Komponente des s-Prozesses.

Die Neutroneneinfangquerschnitte der Isotope 70 Ge, 80 Se, 80 Kr, 82 Kr, 86 Kr, 86 Sr, 87 Sr und des Elements Gallium wurden als Funktion der Neutronenenergie mit der Flugzeitmethode gemessen. Aus den experimentellen Daten wurden die Maxwell-gemittelten Querschnitte für kT = 20 keV bis kT = 50 keV berechnet.

Die Methode der Aktivierung wurde zur direkten Messung der Maxwellgemittelten (n,%)-Einfangquerschnitte der Nuklide 71 Ga, 74 Ge, 75 As, 79 Br, 81 Br, 86 Kr, 85 Rb und 87 Rb angewendet.

Mittels der gewonnenen experimentellen Daten wurden die Verzweigungen des s-Prozesses am ⁷⁹Se und ⁸⁵Kr analysiert. Das zugrunde gelegte Modell einer stationären s-Synthese erlaubt eine widerspruchsfreie und konsistente Beschreibung der beobachteten solaren Häufigkeiten. Aus den gewonnenen Daten wurde die solare Kryptonhäufigkeit berechnet.

Erstmals wurde gezeigt, daß sich die für Neutronendichte und Temperatur möglichen Bereiche der Hauptkomponente und der schwachen Komponente des s-Prozesses gegenseitig ausschließen. Neutron Density and Temperature of the Weak s-Process Component

Abstract

The present work is concerned with nucleosynthesis by neutron capture. The methodology of the applied (n, 3)-experiments is described and the results of various capture cross section measurements are used for a first determination of temperature and neutron density of the weak s-process component.

The neutron capture cross sections of ${}^{70}\text{Ge}$, ${}^{80}\text{Se}$, ${}^{80}\text{Kr}$, ${}^{82}\text{Kr}$, ${}^{86}\text{Kr}$, ${}^{86}\text{Sr}$, ${}^{87}\text{Sr}$ and elemental gallium have been measured as a function of neutron energy by the time-of-flight method. From the experimental data the Maxwellian averaged capture cross sections were calculated for kT = 20 keV up to kT = 50 keV.

The activation method was applied to measure directly the 25 keV Maxwellian averaged (n,%)-cross sections of 71 Ga, 74 Ge, 75 As, 79 Br, 81 Br, 86 Kr, 85 Rb, and 87 Rb.

With the help of the experimental data the s-process branchings at ⁷⁹Se and ⁸⁵Kr have been analysed in the framework of a model with two independent components of exponentially distributed neutron fluences. A consistent description of the solar abundances was achieved. The solar krypton abundance has been calculated from s-process systematics.

It is shown for the first time that the allowed regions for temperature and neutron density of main and weak s-process component do not overlap within the applied model.

Inhaltsverzeichnis

1.	Einle	itung		1
2.	Expe	rimente		5
	2.1	Flugzeitexperimente		
		2.1.1	Experimenteller Aufbau	5
		2.1.2	Elektronik und Datenaufnahme	12
		2.1.3	Auswerteverfahren und Meßergebnisse	18
		2.1.4	Fehleranalyse	34
	2.2	Aktiv	ierungen	37
		2.2.1	Experimentelle Grundlagen	37
		2.2.2	Auswertung, Ergebnisse und Fehleranalyse	44
з.	Elem	entsynt	hese durch den s-Prozess	51
	3.1	Solar	e Häufigkeiten und Elementsynthese durch	
		Neutro	oneneinfang	52
	3.2	Das Mo	odell des stationären s-Prozesses	57
	3.3 Analyse der s-Prozeß-Verzweigungen am ⁷⁹ Se und ⁸⁵ Kr			
		3.3.1	Eigenschaften der Verzweigungen	63
		3.3.2	Formale Beschreibung des Synthesepfads durch die	
			Verzweigungen am 79 Se und 85 Kr	64
		3.3.3	Datenbasis der Verzweigungsanalyse	66
		3.3.4	Beitrag der Hauptkomponente	77
		3.3.5	Neutronendichte und Temperatur der schwachen	
			Komponente	80
		3.3.6	Die solare Kryptonhäufigkeit	88
		3.3.7	Separation der Häufigkeiten im Massenbereich	
			68 <a<89< td=""><td>89</td></a<89<>	89
Pa	60.000			0.4

Referenzen

• •

94

•••

Anhang					
A1	Standardquerschnitt von ¹⁹⁷ Au nach ENDF/B·	•V 99			
A2	Differentieller Neutroneneinfangquerschnis der ⁷⁰ Ge Probe	102			
A3	Differentieller Neutroneneinfangquerschnit von ^{nat} Ga	2t 106			
A4	Differentieller Neutroneneinfangquerschnit der ⁸⁰ Se Probe	2t 110			
A5	Differentieller Neutroneneinfangquerschnit der ⁸⁰ Kr Probe	t 115			
A6	Differentieller Neutroneneinfangquerschnit der ⁸⁶ Kr Probe	2t 119			
Α7	Differentieller Neutroneneinfangquerschnit der ⁸⁶ Sr Probe	123			
A8	Differentieller Neutroneneinfangquerschnit der ⁸⁷ Sr Probe	127			

.

1. Einleitung

Von den über 100 bekannten chemischen Elementen konnten ca. 90 in dem uns heute mit wissenschaftlichen Methoden zugänglichen Teil des Kosmos nachgewiesen werden.

Eine intensive Suche nach den Mechanismen der Entstehung der verschiedenen Elemente führte zu einer allgemein akzeptierten und, in Teilbereichen, experimentell überprüfbaren Theorie. Diese unterscheidet drei nach Zeit und Ort wesentlich verschiedene Phasen der Synthese.

A) Kosmologische Nukleosynthese

Während der Expansion des Weltalls aus einem sehr heißen, dichten Frühzustand heraus (T $\sim 10^{12}$ K, $\rho \sim 10^{18}$ g/cm³) entstanden im wesentlichen Wasserstoff und Helium. Es ist einer der Erfolge der Standard-"big-bang"-Modelle, daß die Theorie quantitativ richtige Häufigkeitsverhältnisse der leichten Isotope ¹H, ²H, ³H, ⁴He und ⁷Li zu liefern vermag (Wagoner 1973, Weinberg 1977, Schmid-Burgk 1980, Olive et al. 1981). Gleichzeitig sagen die Rechnungen Häufigkeiten aller anderen Isotope voraus, die um Größenordnungen kleiner als die beobachteten sind.

B) Stellare Nukleosynthese

Sterne decken ihren Energiebedarf durch gravitative Kontraktion und durch - bei geeigneten Druck- und Temperaturverhältnissen in ihrem Innern ablaufende - exotherme Kernreaktionen (Perrin 1919, Russell 1919, Eddington 1920, Perrin 1921, Eddington 1926, Russell 1929, Atkinson und Houtermans 1929, Atkinson 1931a, Atkinson 1931b).

Ausgangspunkt für die Synthese schwererer Elemente sind dabei die p-p-Ketten, die im wesentlichen He aus ¹H aufbauen (von Weizsäcker 1937, Bethe und Critchfield 1938, von Weizsäcker 1938, Bethe 1939). Da die Isotope der zwischen He und C liegenden Elemente Li, Be und B bei den Temperaturen im Sterninnern durch Reaktion mit Protonen schnell zerstört werden, muß ¹²C durch Fusion von drei ⁴He-Kernen entstanden sein. Dieser durch eine Resonanz im kurzlebigen (10⁻¹⁶s) ⁸Be mögliche 3α-Prozess konnte von Salpeter theoretisch geklärt (Salpeter 1952, Salpeter 1954, Salpeter 1957) und von Cook et al. (1957) experimentell bestätigt werden. Das gebildete ¹²C kann durch (α, δ)-Reaktionen ¹⁶O und ²⁰Ne erzeugen (Öpik 1951).

- 2 ---

Einmal entstandenes ¹²C kann aber auch, bei Vorhandensein von H, einen Zweig des CNO-Tri-Zyklusses durchlaufen und so Isotope des Stickstoffs und des Sauerstoffs bilden, oder, jeweils unter geeigneten Temperatur- und Dichtebedingungen, sich durch die Reaktion ¹²C + ¹²C in ²⁰Ne, ²³Na, ²³Mg und ²⁴Mg umwandeln. Sind dabei genügend Protonen und α -Teilchen erzeugt worden, kann sich weiteres ²⁴Mg durch ²⁰Ne (α , γ) ²⁴Mg und ²³Na (p, γ) ²⁴Mg bilden. Da ²⁴Mg der stabilste Kern in diesem Zyklus ist, wird seine Häufigkeit nach dessen Ablauf am größten sein (Reeves 1965).

Steigt die Temperatur durch das Kohlenstoffbrennen auf ca. 10⁹K, kann durch die Reaktion ($^{16}O + {}^{16}O$) ^{28}Si , ^{31}P , $^{31,32}S$ sowie weiteres ^{24}Mg gebildet werden. Nach Ablauf des hydrostatischen O-Brennens treten ^{28}Si , ^{24}Mg und ^{32}S , in der genannten Reihenfolge, am häufigsten auf.

Bei einem weiteren Ansteigen der Temperatur treten keine Fusionsreaktionen von Kernen mit sich selbst mehr auf, da die Zahl der erzeugten Gammaquanten mit der vierten Potenz der Temperatur zunimmt und so die Photodesintegration der Kerne immer mehr die weiteren Reaktionsabläufe bestimmt (Si-Brennen). Ein von Burbidge et al. (1957) vorgeschlagener Gleichgewichtsprozeß (e-Prozeß), ein Wechselspiel zwischen Fusions- und Photodesintegrationsreaktionen, liefert trotz verschiedener Modifikationen (Bodansky et al. 1968, Truran 1972) nur ein qualitatives Verständnis der Elementhäufigkeiten zwischen Z = 17 und Z = 30. Häufigstes Element nach Ablauf des e-Prozesses ist, in Übereinstimmung mit der Beobachtung, Eisen. Die beschriebenen Prozesse des hydrostatischen H-, He-, C-, O- und Si-Brennens können auch, abhängig von Masse, chemischer Zusammensetzung und Alter des Sterns in explosiver Form ablaufen (Schramm und Arnett (Eds.) 1973, Trimble 1982 und 1983).

Die Bindungsenergie pro Nukleon erreicht in der Gegend von Eisen ihr Maximum. Die Synthese der schwereren Elemente durch Fusionsreaktionen würde somit endotherm und würde aufgrund der immer höher werdenden Coulombbarriere zu unrealistisch hohen Temperaturen im Sterninnern führen.

Die Synthese der schweren Isotope kann jedoch, mit Ausnahme der seltenen häufigen Isotope auf der protonenreichen Seite des Stabilitätstals, die in einem explosiven Prozeß mittels (p,γ) - und/oder (γ,n) -Reaktionen entstanden sind (p-Prozeß), durch sukzessiven Neutroneneinfang erklärt werden (Suess und Urey 1956). Das Neutron als elektrisch neutrales Teilchen braucht bei einer Kernreaktion keine Coulombschwelle zu überwinden. Burbidge et al. (1957) zeigten, daß die natürlich vorkommenden Isotope schwerer als Fe durch zwei in ihrer charakteristischen Zeitskala wesentlich verschiedene Prozesse entstanden sind.

Im explosiven r-Prozeß (r = rapid) ist die Zeit zwischen zwei Neutroneneinfängen kurz gegenüber den ß-Halbwertszeiten der entstehenden instabilen Nuklide, während beim s-Prozeß (s = slow) die charakteristischen ß-Zerfallzeiten i.A. klein gegenüber den typischen Neutroneneinfangzeiten sind. Der r-Prozeß Synthesepfad führt also weitab vom Stabilitätstal der Nuklide auf der neutronenreichen Seite zu höheren Massen, wohingegen der s-Prozeß dem Lauf des Stabilitätstals der Kerne folgt.

C) Spallogene Nukleosynthese

Die Häufigkeiten der leichten Elemente Lithium, Beryllium und Bor lassen sich weder durch kosmologische Nukleosynthese noch durch nukleare Prozesse der stellaren Entwicklung er-

klären. Zunächst war unklar, wo und wie diese entstanden waren ("X"-Prozeß, siehe etwa Burbidge et al. (1957)). Jedoch erbrachten Revees et al. (1970) erstmals den schlüssigen Nachweis, daß Li, Be und B durch energiereiche Protonen der kosmischen Strahlung im interstellaren Medium in Spallationsreaktionen erzeugt werden können.

- 4 -

Die vorliegende Arbeit beschäftigt sich mit dem s-Prozeß. Nach der Darstellung der zur Messung von Neutroneneinfangquerschnitten angewandten experimentellen Methodik und der Ergebnisse in Kapitel 2 werden in Kapitel 3 Neutronenfluß und Temperatur der schwachen Komponente des klassischen s-Prozesses aus den Verzweigungen des Synthesepfads am ⁷⁹Se resp. ⁸⁵Kr abgeleitet. Die als Funktion der Energie gemessenen Neutroneneinfangquerschnitte werden im Anhang in tabellarischer Form wiedergegeben.

2. Experimente

Für die Analyse des s-Prozeß-Pfades bilden isotopische Häufigkeiten zusammen mit Maxwell-gemittelten Neutroneneinfangquerschnitten die Grundlage.

Im folgenden werden deshalb die im Rahmen dieser Arbeit angewandten experimentellen Methoden zur Messung von (n,γ) -Querschnitten beschrieben. Die gemessenen Werte werden diskutiert und Quellen sowie Einfluß systematischer Fehler auf die Meßergebnisse untersucht.

Die Experimente wurden am Karlsruher 3,75 MV Van de Graaff Beschleuniger durchgeführt. Als Neutronenquelle diente in allen Fällen die Reaktion 7 Li (p,n) 7 Be.

2.1 Flugzeitexperimente

Die Neutroneneinfangquerschnitte von 70 Ge, nat Ga, 80 Se, 80,86 Kr und 86,87 Sr wurden für Neutronenenergien von ~ 4 keV bis ~ 200 keV relativ zum Standardquerschnitt von 197 Au gemessen. Einfangereignisse wurden durch Nachweis der beim Zerfall des entstehenden Compoundkerns freiwerdenden γ -Kaskade identifiziert. Die Bestimmung der Neutronenenergie erfolgte mittels der Flugzeitmethode (TOF = time of flight).

2.1.1 Experimenteller Aufbau

Der zur Messung der Neutroneneinfangquerschnitte verwendete experimentelle Aufbau setzt sich im wesentlichen aus dem zur Erzeugung von Neutronen mittels der (p,n)-Reaktion an ⁷Li notwendigen Target, dem System zur Kollimierung des Neutronenstrahls, den Proben und dem zum Nachweis der Y-Strahlung dienenden Detektorsystem zusammen. Er ist in Fig. 1 schematisch dargestellt.

Das Target bestand aus einer metallischen Li-Schicht von 3 μ m Dicke und 5 mm Durchmesser, die auf einen 0,3 mm dicken Ta-Träger aufgedampft wurde. Da die Protonen in der Lithiumschicht



Fig. 1 Schematischer Schnitt durch den experimentellen Aufbau der Flugzeitmessungen. Die eingezeichneten Probenformen und -halterungen symbolisieren die Stahlkugeln, die zur Messung der gasförmigen Proben verwendet wurden (siehe Text).

abgebremst werden, liefert das Target Neutronen mit einem kontinuierlichen Spektrum von Energien. Der Tantalträger wurde durch einen dünnen Wasserfilm gekühlt. Dadurch erhöhte sich der Neutronnenfluß bei niedrigen Energien durch elastische Streuung der erzeugten Neutronen am Wasserstoff.

Um den y-Untergrund klein zu halten, war der innere Teil des Kollimators mit ⁶Li₂CO₃ ausgekleidet. Der äußere Teil bestand aus einer Mischung aus B_4^{C} und Araldit. Aufgrund des hohen 10^{B-An-} teils ist dieses Material ein wirksamer Neutronenabsorber. Die 478 keV γ -Strahlung, die beim Neutroneneinfang in 10 B entsteht, wird durch den 20 cm dicken Bleimantel der C₆D₆-Szintillatoren unterdrückt. Die kleine Zahl von Neutronen, die die ¹⁰B-Abschirmung noch durchdringt, wird schließlich in der äußeren Abschirmung aus mit Lithium angereichertem Paraffin eingefangen. Ein Teil dieser Einfänge findet im Wasserstoff des Paraffins statt. Die Zahl der dabei erzeugten 2,2 MeV Gammaquanten wird jedoch um den Faktor 10⁴ durch die Bleiabschirmung reduziert und trägt daher nur vernachlässigbar wenig zum Untergrund bei. Ein anderer Bestandteil des Untergrundes der vom Neutroneneinfang in Antimonverunreinigungen des natürlichen Bleis herrührt, konnte durch Verwendung von hochreinem Pb eliminiert werden.

Ein nicht vernachlässigbarer Teil des Untergrundes wurde von Neutronen hervorgerufen, die in der Probe gestreut, in den C_6D_6 -Szintillatoren thermalisiert und schließlich im umgebenden Material oder im Restwasserstoff des Szintillators (Verhältnis $\frac{D}{H} \sim 72$ %) eingefangen wurden. Diese Untergrundkomponente konnte durch Ummantelung des Szintillatorvolumens mit einer 4 mm starken ${}^6\text{Li}_2\text{CO}_3$ -Schicht um einen Faktor zwei verkleinert werden.

Mit diesem Aufbau war es möglich, Neutroneneinfangquerschnitte in der Größenordnung von 1 mb erfolgreich zu messen (Almeida und Käppeler 1982).

Für die Messung der beiden Kr-Isotope wurde als Probenbehälter eine Kugel aus rostfreiem Stahl mit einem Innendurchmesser von 20,0 mm und einer Wandstärke von 0,5 mm verwendet. Das Kr-Gas

— 7 —

wurde durch Kühlung der Behälter mit flüssigem Stickstoff kondensiert. Die Stahlkugeln widerstanden Drucken bis 500 at. Aus Sicherheitsgründen wurde für die separierten Isotope jedoch der Arbeitsdruck während der Messung auf 300 at beschränkt.

Die 80 Se-Probe wurde in 6 µm dicke (CH₂)-Folie unter Argonatmosphäre eingeschweißt. Für die 70 Ge, nat Ga und 86,87 SrCO₃ Proben bestand die Umhüllung aus einer 9 µm dicken Aluminiumfolie.

Der mittlere Flugweg betrug 60,5 cm. Mit einer Zeitauflösung von 1 ns wurde damit eine Energieauflösung von 0,2 keV bei 30 keV Neutronenenergie erreicht (0,5 keV für die Gasproben bedingt durch den Kugelradius von 10 mm).

Bis zu 7 Proben konnten auf dem vom Datenaufnahmerechner überwachten und gesteuerten Probenwechsler montiert werden. Eine Position wurde von einer Goldscheibe mit einem der zu messenden Probe angepaßten Radius eingenommen, die zur Messung des Neutronenflusses diente.

Eine Leer- und eine Graphitprobe dienten zur experimentellen Bestimmung des Untergrundes, so daß maximal vier Stellungen für die zu messenden Isotope frei blieben. Die Proben wurden sukzessiv in Meßposition gebracht. Die Zeit für einen vollen Zyklus betrug etwa eine Stunde. Damit war gewährleistet, daß langsame Änderungen der Neutronenausbeute alle Proben gleichmäßig betrafen. Dies wurde noch durch einen zusätzlichen Neutronenmonitor (unter 90° zur Strahlachse) überprüft, dessen Spektrum für jede gemessene Probenstellung aufgezeichnet wurde.

Die isotopische Zusammensetzung der verwendeten Proben zeigt Tabelle 1. Tabelle 2 faßt in Stichworten die zur Probenpräparation angewandten Verfahren zusammen. Tabelle 3 schließlich gibt eine Übersicht über die wichtigsten Parameter der Neutronenquelle und des Beschleunigers.

-- 8 ---

Probe	Chem. Form	Isotopische Zusammen- setzung (At %)
80 _{Kr}	Gas	$80_{\rm Kr}$ 93,8 $78_{\rm Kr}$ 4,1 $82_{\rm Kr}$ 2,1
86 _{Kr}	Gas	⁸⁶ Kr 99,5 ⁸⁴ Kr 0,5
86 _{Sr}	srco ₃	$\begin{array}{rcr} 86 {\rm sr} & 97,60 \\ 84 {\rm sr} & 0,05 \\ 87 {\rm sr} & 0,68 \\ 88 {\rm sr} & 1,73 \end{array}$
87 _{Sr}	SrCO ₃	⁸⁷ sr 84,88 ⁸⁴ sr 0,02 ⁸⁶ sr 1,26 ⁸⁸ sr 13,84
nat _{Ga}	Metall	⁶⁹ Ga 60,1 ⁷¹ Ga 39,9
80 _{Se}	Metall	$\begin{array}{rrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrr$
70 _{Ge}	Metall	$\begin{array}{rrrr} {}^{70}{}_{\rm Ge} & 98,45 \\ {}^{72}{}_{\rm Ge} & 0,57 \\ {}^{73}{}_{\rm Ge} & 0,23 \\ {}^{74}{}_{\rm Ge} & 0,61 \\ {}^{76}{}_{\rm Ge} & 0,14 \end{array}$

Probe	Ausgangs- material	Präparation	Probenform während der Messung
⁷⁰ Ge	GeO ₂	Reduktion bei 550°C mit 15 1/min H ₂ → Metallpulver, O ₂ Gehalt < 1 %° (Wägen, Röntgenbeugung). Einschmel- zen des Pulvers bei 940°C. 10 min, in tiefgezogener Ta-Form mit Deckel unter Ar-Atmosphäre, Umhüllung 9 µm Al-Folie	Metallscheibe Ø 24 mm d 1,5 mm
nat _{Ga}	Pulver	Schmelzen bei 30°C im Wasserbad, Gießen in an- gewärmte Pressform, Um- hüllung 9 µm Al-Folie	Metallscheibe Ø 25,5 mm d 3 mm
80 _{Se}	Metall- pulver	Pressen bei 200°C mit 12 kN, Umhüllung 6 µm (CH) _n -Folie	Metallscheibe Ø 25,5 mm d 2,5 mm
80,86 _{Kr}	Gas	Verflüssigung mittels fl.N ₂ in gekühlten Vor- ratsbehälter, vorsichti- ges Verdampfen und Kon- densation in gekühlter Stahlkugel mit Kugelven- til, Wandstärke 0,5 mm	Gas in Stahl- kugel 20 mm Innen-Ø
86,87 _{Sr}	SrCO ₃ Pulver	Pressen mit 13 kN er- gibt leicht bröselnde Tablette Umhüllen mit 9 µm Alu- Folie	Tablette Ø 25 mm d 3 mm

Tabelle 2 Präparation der TOF-Proben

Tabelle 3 Parameter der Neutronenquelle und des Beschleunigers

Neutronen erzeugende Reaktion Reaktionsschwelle Neutronenspektrum ⁷Li (p,n) ⁷Be 1,881 MeV 4 $\lesssim E_n \lesssim 200$ keV kontinuierlich

Protonenenergie (typ.)1,9 - 2,0 MeVWiederholfrequenz des Beschleunigers1 MHz beiVursteite80,86 Krtyp. Strom $8 \mu \text{A}$ bei 1 MHzPulsbreite $4 \mu \text{A}$ bei 500 kHzEnergieschwankung der Maschine $< 10^{-3}$

2.1.2 Elektronik und Datenaufnahme

Fig. 2 zeigt das Blockdiagramm der Elektronik. Die Dynodensignale der Photomultiplier, E₁ und E₂, wurden für die Pulshöhenanalyse verwendet, wohingegen die Anodensignale zur Bestimmung der Flugzeit dienten. Für jeden der beiden Detektoren wurden die registrierten Einfangereignisse in einem zweidimensionalen Feld von 16 Pulshöhen- und 1024 Flugzeitkanälen gespeichert. Dadurch konnte die Pulshöhenwichtung off-line erfolgen.

In den Fig. 3 bis 6 sind zur Illustration diese Spektren aus der ⁸⁰Se-Messung für die Gold-, Graphit- und Leerprobe sowie für ⁸⁰Se gezeigt. In den Flugzeitspektren von ⁸⁰Se sind deutliche Resonanzstrukturen zu erkennen. Die in der 1. Pulshöhengruppe in allen Spektren auftretenden Peaks rühren von Fehltriggern des Van de Graaff Beschleunigers her und sind für die weitere Auswertung ohne Bedeutung. Zu den Einzelzählraten aller Pulshöhengruppen wurden in Fig. 3 bis 6 jeweils 10 Ereignisse pro Kanal dazugezählt, um eine günstigere Darstellung zu erreichen.

Koinzidente Ereignisse wurden in einem eigenen Flugzeitspektrum mit 1024 Kanälen gespeichert und dienten später zur Pile-up-Korrektur. Weitere 1024 Kanäle nahmen das Spektrum des Neutronenmonitors auf. Ein Ausschnitt daraus ist in Fig. 7 dargestellt.

Die Spektren wurden für jede Probenstellung gemessen und während des Probenwechsels sowohl auf Magnetband abgespeichert als auch zu einem Summenspektrum addiert.

Durch digitale Anzeige aller wichtigen Zählraten war eine laufende Kontrolle der Messung gewährleistet.



Fig. 2 Blockschaltbild der Datenaufnahmeelektronik der TOF-Messungen.

- 13 -



Fig. 3 Flugžeit-/Pulshöhenspektrum der Goldprobe. Der Zeitnullpunkt ist durch den γ-Peak (in Kanal 900) festgelegt. Ein Kanal entspricht 0,87 ns.



Fig. 4 Flugzeit-/Pulshöhenspektrum der Graphitprobe.



Fig. 5 Flugzeit-/Pulshöhenspektrum der Leerprobe.







Fig. 7 Ausschnitt aus dem Spektrum des Neutronenmonitors.

2.1.3 Auswerteverfahren und Meßergebnisse

Die Pulshöhe der Szintillationszähler ist eine nichtlineare Funktion der Energie der einfallenden Gammaquanten. Um die Anzahl der Einfangereignisse unabhängig von der Multiplizität der Gammakaskade zu bestimmen, wurde die Methode der Pulshöhenwichtung (Maier-Leibnitz-Technik) zur Analyse der Spektren angewandt (Rau 1963, Macklin und Gibbons 1967).

Die Wichtung der Analogspektren erzwingt, daß die Nachweiswahrscheinlichkeit für ein Gammaquant proportional zur Y-Energie wird. Bei einer Kaskade hoher Multiplizität m, ist dann die Wahrscheinlichkeit, ein einzelnes Quant nachzuweisen, klein. Die hohe Multiplizität führt jedoch dazu, daß sich für die Gesamtheit der Quanten die gleiche Nachweiswahrscheinlichkeit ergibt wie für ein einziges Gammaquant großer Energie.

Die gesamte Energie E_k aller γ -Quanten einer Kaskade ist gleich der Summe aus der Energie des einfallenden Neutrons, E_n , und der

Neutronenbindungsenergie E_B

$$E_{k} = E_{n} + E_{B} = \sum_{\substack{i=1}^{M} E_{i}^{Y}} E_{i}^{Y}$$
(2.1)

Damit gilt für die Zählrate Z im Detektor, mit Raumwinkel $\frac{\Omega}{4\pi}$, bei n Einfängen mit Einzelnachweiswahrscheinlichkeit ε (E_i)

$$Z = \frac{\Omega}{4\pi} n \sum_{i=1}^{M} \varepsilon (E_{i}^{\gamma})$$
(2.2)

Da die Wichtung Proportionalität zwischen ε und E_i erzwingt, folgt

$$Z = \frac{\Omega}{4\pi} n \sum_{i=1}^{M} k E_{i}^{\gamma} = n \cdot E_{k} \cdot c \qquad (2.3)$$

mit c = k $\frac{\Omega}{4\pi}$. Die zur Auswertung benutzte Gewichtsfunktion beruht auf umfangreichen, sorgfältigen Untersuchungen (Hensley 1980) für die gegebene Detektorkonfiguration und kann als gut gesichert angesehen werden. Die Abhängigkeit der Gewichtsfaktoren von der γ -Energie ist in Fig.11 graphisch dargestellt.

Die einzelnen Schritte der Datenanalyse werden im folgenden am Beispiel der ⁸⁰Kr-Probe illustriert.

Zunächst werden die einzelnen Spektren vom Band gelesen und auf mögliche Inkonsistenzen der Einzelmessungen hin untersucht (Bitfehler auf Band, relativer Neutronenfluß, mittlere Zählrate zwischen zwei vorgegebenen Kanälen, Untergrund, Signal-zu-Untergrund-Verhältnis, Lage des prompten Y-Peaks, Zeitauflösung, Zählraten der einzelnen Pulshöhengruppen). Nach der Normierung der Spektren auf gleichen Neutronenfluß und dem Aufaddieren der einzelnen Messungen ergaben sich die in Fig. 8 für die erste Pulshöhengruppe gezeigten Flugzeitspektren. Für die Leerprobe und ⁸⁰Kr sind die Spektren beider Detektoren gegeneinander willkürlich verschoben dargestellt, um zu zeigen, daß sie innerhalb der statistischen Genauigkeit übereinstimmen.

Die TOF-Spektren der Gold-, Graphit- und Kryptonprobe, GOLD, CARBON und KRYPTON nach der Subtraktion des Leerprobenspektrums sind in Fig. 9 gezeigt.



Fig. 8

Summierte Flugzeitspektren der ⁸⁰Kr-Messung



Fig. 9 TOF-Spektren der ⁸⁰Kr-Messung nach Subtraktion der Leerprobe



Fig. 10 TOF-Spektren der ⁸⁰Kr-Messung nach Subtraktion des normierten CARBON-Spektrums.



Fig. 11 Graphische Darstellung der Gewichtsfunktion eines C₆D₆-Detektors. Als Ordinate ist der Gewichtsfaktor W aufgetragen, als Abszisse die Lage der Comptonkante. Zum Vergleich sind die Ergebnisse einer Monte-Carlo-Rechnung mit einem Programm von Macklin und Gibbons (1967) (x) mit eingezeichnet (nach Hensley 1980). Aus dem CARBON-Spektrum ist zu ersehen, daß durch in der Probe gestreute Neutronen ein zeitabhängiger Untergrund hervorgerufen wird. Dieser kann durch das CARBON-Spektrum quantitativ bestimmt werden, da die Einfangrate von Graphit unterhalb der Nachweisgrenze der vorgegebenen experimentellen Anordnung liegt und es somit als reine Streuprobe wirkt. Für diesen Zweck wird das CARBON-Spektrum rechts vom γ -Peak normiert, da dort keine wahren Einfangereignisse zu finden sind. (Der γ -Peak markiert den Nullpunkt der Flugzeitskala und wird durch das Auftreffen des Protonenpulses auf das Li-Target erzeugt).

Nach der Subtraktion des normierten CARBON-Spektrums von GOLD und KRYPTON ergaben sich die Spektren in Fig.10, die der Maier-Leibnitz-Prozedur unterworfen wurden. Damit ist der Zusammenhang zwischen Wirkungsquerschnitt o und der gemessenen Zählrate Z gegeben durch

$$Z = \overline{\varepsilon} \circ N \circ \phi \circ \sigma \tag{2.4}$$

mit

$$\overline{\varepsilon} = c B$$
 (2.5)

 ϕ bezeichnet hier den Neutronenfluß, N die Anzahl der Kerne in der Probe und B die Summe aus Bindungsenergie und der kinetischen Energie des Neutrons.

Da Gl. (2.4) sowohl für Gold als auch für ⁸⁰Kr gilt, läßt sich der unbekannte Neutroneneinfangquerschnitt von ⁸⁰Kr durch lauter bekannte Größen ausdrücken

$$\sigma^{Kr}(E_n) = \frac{N^{Au} B^{Au} Z^{Kr}(E_n)}{N^{Kr} B^{Kr} Z^{Au}(E_n)} \sigma^{Au}(E_n)$$
(2.6)

Enthält die Probe mehrere Isotope, muß B durch den effektiven Wert

$$B_{eff} = \frac{\sum_{i=N_{i}\sigma_{i}B_{i}}^{\Sigma}}{\sum_{i=N_{i}\sigma_{i}}^{\Sigma}}$$
(2.7)

ersetzt werden, wobei die Summe über alle Isotope in der Probe läuft. Die endgültigen GOLD- und CARBON-Spektren werden nur zur Normierung verwendet und wurden daher während der Datenanalyse in konsistenter Weise geglättet, um statistische Unsicherheiten auszugleichen.

Schließlich waren noch Korrekturen an den Wirkungsquerschnitten anzubringen, die die folgenden, in Kapitel 2.1.4 näher beschriebenen, Punkte umfaßten (siehe auch Leugers (1979) und Almeida (1982)):

- Neutronenvielfachstreuung und Selbstabschirmung in der Probe
- Y-Selbstabschirmung in der Probe
- Pile-Up-Ereignisse

Die gemessenen Neutroneneinfangquerschnitte sind als Funktion der Energie in den Fig.12 bis 18 wiedergegeben.

Für die astrophysikalische Anwendung ist (siehe Kap. 3) die Größe $\frac{\langle \sigma v \rangle}{v_{\rm T}}$ von Bedeutung (v = Geschwindigkeit der Neutronen, v_T wahrscheinlichste thermische Geschwindigkeit). Sie wird allgemein als "Maxwell-gemittelter" Querschnitt bezeichnet und ist definiert durch:

$$\langle \sigma \rangle = \frac{\langle \sigma v \rangle}{v_{\rm T}} = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \quad \bigcirc_{\sigma}^{0} dE \ E \ \sigma(E) \ \exp[-E/kT]} \qquad (2.8)$$

Diese Größe wurde aus den gemessenen Neutroneneinfangquerschnitten mittels Approximation der Integrale durch Summen berechnet

$$\langle \sigma \rangle \approx \frac{2}{\sqrt{\pi}} \qquad \frac{\sum_{i} \Delta E_{i} \sigma(E_{i}) E_{i} \exp[-E_{i}/kT]}{\sum_{i} \Delta E_{i} \cdot E_{i} \exp[-E_{i}/kT]}$$
(2.9)

Der Energiebereich von \sim 3 bis \sim 200 keV umfaßt dabei mehr als 99 % der Fläche unter der Maxwellverteilung für kT = 30 keV.

<\sigma> ist als Funktion von kT für kT = 20 keV bis kT = 50 keV in Tabelle 4 gegeben. Die aufgeführten Fehler sind die Summe aus statistischen und systematischen Unsicherheiten.



Fig.12 Neutroneneinfangquerschnitt von natürlichem Gallium



🐪 Fig. 13

27



Fig. 14 Neutroneneinfangquerschnitt von ⁸⁰Se




-- 29 ---



-30

Fig. 16 Neutroneneinfangquerschnitt von ⁸⁶Kr





Fig. 18 Neutroneneinfangquerschnitt von ⁸⁷Sr

— <u>3</u>2 —

Tabelle 4 Maxwell-gemittelte Neutroneneinfangquerschnitte der gemessenen Isotope als Funktion der thermischen Energie kT.

Nuklid	<ov>/v_T (mb)</ov>			
	kT=20 (keV)	30	40	50
⁷⁰ Ge	112 <u>+</u> 6	92 <u>+</u> 5	81 <u>+</u> 5	75 <u>+</u> 4
nat _{Ga}	175 <u>+</u> 9	138 <u>+</u> 7	119 <u>+</u> 6	108 <u>+</u> 6
⁸⁰ Se	57 <u>+</u> 4	44+3	38 <u>+</u> 3	34 <u>+</u> 3
80 _{Kr}	301 <u>+</u> 16	257 <u>+</u> 13	230+12	213 <u>+</u> 11
86 _{Kr}	6,6 <u>+</u> 1,0	5,7 <u>+</u> 0,7	5,1 <u>+</u> 0,6	4,75 <u>+</u> 0,6
86 _{Sr}	98 <u>+</u> 7	74 <u>+</u> 5	62 <u>+</u> 4	55 <u>+</u> 3
87 _{Sr}	135 <u>+</u> 10	100 <u>+</u> 7	82 <u>+</u> 6	71 <u>+</u> 5

2.1.4 Fehleranalyse

In diesem Abschnitt werden die einzelnen Fehlerquellen analysiert und ihr Einfluß auf die Unsicherheit im Maxwell-gemittelten Querschnitt quantifiziert.

--- 34 ----

Prinzipiell können zwei Klassen von Fehlern unterschieden werden. In der einen Klasse lassen sich Fehler zusammenfassen, die alle Proben gleichermaßen betreffen (z.B. Unsicherheit im Referenzquerschnitt, geometrische Effekte der Probenform). Die andere Klasse umfaßt Fehler, die probenspezifisch sind.

- Standardquerschnitt

Der gut bekannte und hier als Referenzquerschnitt verwendete Neutroneneinfangquerschnitt von ¹⁹⁷Au hat nach der Evaluation ENDF/ B-V (Kinsey 1979) einen Gesamtfehler von \sim 3 %. Eine nochmalige Analyse der experimentellen Daten (Macklin 1983) führte jedoch zu einem von ENDF/B-V um 4 % abweichenden Maxwellquerschnitt von ¹⁹⁷Au (Beer 1983). Deshalb wurde in der vorliegenden Arbeit dem Standardquerschnitt ein Fehler von \sim 4 % zugestanden. Die Einfangquerschnitte aller Isotope sind auf ENDF/B-V bezogen (siehe Anhang A1).

- Gewichtsfunktion

Der durch die verwendete Gewichtsfunktion (Hensley 1980) bedingte Fehler kann durch Veränderung der Gewichte innerhalb vernünftiger Grenzen (\sim 30 %) abgeschätzt werden. Der Einfluß auf den Wirkungsquerschnitt ist, mit Ausnahme von ⁸⁶Kr, relativ klein und beträgt 0,5 - 2 % (⁸⁶Kr : 4 %).

- Probenmasse

Das Gewicht der Proben wurde vor und nach der Messung durch mehrmaliges Wiegen ermittelt. Im Fall von 80,86 Kr war damit sichergestellt, daß kein Gas während der Meßzeit verlorengegangen war. Auch keine der anderen Proben zeigte eine meßbare Gewichtsveränderung (Meßgenauigkeit <u>+</u> 50 µg).

- Elektronische Schwelle

 γ -Ereignisse mit einer Energie <90 keV fallen unter die elektronische Rauschschwelle und sind damit verloren. Da diese jedoch ein geringes Gewicht bei der Datenanalyse erhalten, ist der dadurch bedingte Fehler ebenfalls klein ($\leq 0,5$ %), hängt jedoch von dem im allgemeinen unbekannten Verhältnis der Form der Gammaspektren des Standards Gold und der Probe ab und ist somit numerisch nicht genau bekannt.

Pile-Up-Ereignisse

Aufgrund des großen Raumwinkels der beiden Detektoren ist die Wahrscheinlichkeit, daß zwei (oder mehrere) γ 's der gleichen Kaskade im gleichen Detektor gleichzeitig nachgewiesen werden, merklich von Null verschieden. Die angewandte Pulshöhenwichtung nimmt jedoch an, daß nur ein Ereignis pro Kaskade registriert wird. Unter der Voraussetzung einer um die Strahlachse symmetrischen Verteilung der nachgewiesenen Gammastrahlung ist diese Pile-Up-Korrektur durch die gemessene Koinzidenzrate zwischen den beiden C_6D_6 -Detektoren gegeben. Die resultierende Korrektur betrug zwischen 1 und 3 %.

Neutronenvielfachstreuung und Selbstabschirmung in der Probe

Die notwendigen, energieabhängigen Korrekturfaktoren (in der Größenordnung von max. 7,5 %) wurden mit dem Programm SESH (Fröhner 1968) berechnet. Für die Gasproben war aufgrund der sphärischen Symmetrie keine Korrektur für die Neutronenvielfachstreuung notwendig, so daß hier nur die Selbstabschirmung zu berücksichtigen war. Die Unsicherheit der Monte-Carlo-Rechnungen lag zwischen 0,5 - 1 % für Gold und 4 % für eine 7,5 % Korrektur bei ⁸⁰Se.

Gamma-Selbstabsorption in der Probe

Ein Teil der bei einem Einfangereignis entstehenden γ-Strahlung wird in der Probe selbst absorbiert. Dieser Effekt wurde für Goldproben verschiedener Durchmesser und verschiedener Dicke experimentell untersucht (Wisshak, Walter und Käppeler 1984). Aufgrund der Ergebnisse konnte auf andere Probenmaterialien extrapoliert werden. Die notwendigen Korrekturen machen sich mit einer Unsicherheit von < 1 % im Maxwell-gemittelten Wirkungsquerschnitt bemerkbar.

- Isotopische Verunreinigungen

Keine der verwendeten Proben war zu 100 % angereichert. Die isotopischen Querschnitte wurden daher aus den gemessenen Mischungen durch Lösung des entstehenden Systems linearer Gleichungen bestimmt. Die damit verbundenen Fehler sind mit der Anreicherung der Probe korreliert. Sie sind mit 2 % bei ⁸⁶Kr am größten.

- Zeitabhängiger Untergrund

Die relative Größe dieser Korrektur hängt vom jeweiligen Signalzu-Untergrund Verhältnis im Flugzeitspektrum ab. Ein typischer Wert für die dadurch induzierte Unsicherheit ist 1,5 %. Wegen des kleinen Querschnitts ist dies für die ⁸⁶Kr-Probe jedoch die dominierende Fehlerquelle (9 %).

Statistik

Die statistischen Unsicherheiten waren fast immer <2 %, sind aber für ⁸⁶Kr aufgrund des schlechten Signal-zu-Untergrund-Verhältnisses größer (5.7 %).

- Abschneidefehler

Der Energiebereich 3 - 200 keV umfaßt mehr als 99 % der Fläche unter der Maxwellkurve für kT = 30 keV. Da $\langle \sigma \rangle$ jedoch als Integral von 0 bis ∞ definiert ist, ergibt sich aufgrund des nur zwischen den genannten Grenzen bekannten Wirkungsquerschnitts σ ein Fehler, dessen Größe nur sehr schwer abzuschätzen ist.

Zu hohen Energien hin ist das Approximieren der Integrationsgrenze ∞ durch 200 keV für kT \sim 30 keV unkritisch, da der Faktor $e^{-E/kT}$ im Integranden dafür sorgt, daß die Beiträge zu $\langle \sigma \rangle$ aus diesem Energiebereich immer hinreichend klein werden (resultierender Fehler $\leq 0,1$ %). Für den durch das Abschneiden auf der niederenergetischen Seite bedingten Fehler läßt sich keine allgemein gültige Größe ableiten, da das Verhalten des Wirkungsquerschnitts im Energiebereich $E_n \leq 3$ keV meist unbekannt ist. Für Kerne (z.B. ⁸⁰Kr), deren Neutroneneinfangquerschnitt eine Energieabhängigkeit im gemessenen Bereich der Form aE^{-b} zeigt,

— 36 —

(b \sim 0.5) läßt sich dieser funktionelle Zusammenhang zu niedrigeren Energien hin extrapolieren und damit die Größe des Fehlers verringern (bis zu ca. 0,5 %). Für Querschnitte, die im keV-Bereich noch einzelne, gut getrennte Resonanzen zeigen (wie ⁸⁶Kr), bleibt der durch den endlichen Energiebereich induzierte Fehler unbestimmt.

Die Größe der einzelnen Fehler ist in Tabelle 5 für alle gemessenen Isotope zusammengefaßt. Für die Berechnung des Gesamtfehlers ist dabei angenommen, daß zwischen den Einzelfehlern keine Korrelation besteht.

2.2 Aktivierungen

Die Maxwell-gemittelten Neutroneneinfangquerschnitte von 74,76 Ge, 71 Ga, 75 As, 79,81 Br und 85,87 Rb wurden für eine Energie von kT = 25 keV mit der Aktivierungsmethode relativ zum Standard 197 Au gemessen. Die gebildeten, ß-instabilen Produktkerne werden dabei über eine starke, charakteristische Y-Linie nachgewiesen.

2.2.1 Experimentelle Grundlagen

Die Aktivierung in der hier angewendeten Form setzt voraus, daß der durch Neutroneneinfang gebildete Kern ß-instabil ist und eine Halbwertszeit von mindestens einigen Minuten hat. Vom Ort der Bestrahlung zum Y-Zähler gebracht, muß es noch möglich sein, genügend viele Zerfälle in der Probe zu registrieren, um eine brauchbare Statistik zu gewährleisten. Diese Forderung begrenzt auch die Anwendung der Aktivierungsmethode auf Produktkerne mit längeren Halbwertszeiten. Die zeitlichen Grenzen der Anwendbarkeit der Aktivierungsmethode sind jedoch nicht starr, sondern sind mit der Größe des Wirkungsquerschnitts und der Intensität der gewählten charakteristischen Zerfallslinie korreliert.

Fehlerquelle	Beitrag zum Fehler im Maxwellquerschnitt von						
	70 _{Ge}	nat _{Ga}	⁸⁰ Se	80 _{Kr}	86 _{Kr}	86 _{Sr}	87 _{Sr}
Standardquerschnitt	4	4	4	4	4	4	4
Gewichtsfunktion	1,5	1	2	0,5	4	2	2
Probenmasse	<0,1	<0,1	<0,1	<0,1	<0,1	<0,1	<0,1
Elektr. Schwelle	₹ 1	<u><</u> 1	< 0,5	<u>ج</u> 1	< 0,5	ر 0,5	Հ 0,5
Pile-Up-Korrektur	<u>م</u> 1	<u>ू</u> 1	<u>ج</u> 2	ू र.1	ू २,3	<u>ر</u> 1,5	<u>ج</u> 2
Neutronenviëlfach- streuung	1	1,5	4	2	2	4	4
Gammaselbstabsorption	<2	<1	<1	<1	<1	<1	<1
Isotopische Verunreini- gungen	≲ 1,5	-	≾ 0,5	≲ 1	≲ 2	<u></u> ≈0,5	₹1, 5
Statistik	0,5	0,9	0,7	0,5	5,7	1,2	1,6
Zeitabhängiger Unter- grund	1,2	0,9	2,1	1,2	9	2,2	1,7
Gesamt	5,4	4,9	6,8	5,1	12,8	6,8	7,0

Tabelle 5 Ursprung und Größe der Fehler im Maxwellquerschnitt (kT = 30 keV)

Von großem Vorteil ist jedoch, daß die notwendige Probenmenge um einen Faktor 10 - 100 geringer sein kann als bei einer TOF-Messung, was die Größe der mit der Probenmenge und Probengeometrie verbundenen systematischen Fehler verkleinert.⁺

Während der Aktivierung werden Neutronen mit einer Maximalenergie von 106 keV (im Laborsystem) mittels der Reaktion 7 Li (p,n) 7 Be erzeugt. Aufgrund der Reaktionskinematik werden alle Neutronen in einen Vorwärtskegel mit einem Öffnungswinkel von 120° emittiert. Die resultierende Energieverteilung der Neutronen ist in guter Näherung (Abweichung \sim 3 %) ein Maxwellspektrum mit kT = 25 keV (Fig. 19, Beer und Käppeler 1980).

Das Target bestand aus einer kreisförmigen (Ø 6 mm) metallischen Li-Schicht, die auf einen wassergekühlten Cu-Träger von 1 mm Dicke aufgedampft war. Ein ⁶Li-Glas-Detektor auf der Strahlachse in einer Entfernung von 70 cm vom Target diente zur Aufnahme des Neutronenflusses während der Bestrahlung und zur Energiekalibrierung des Beschleunigers vor Beginn einer jeden Aktivierung. In Fig. 20 ist zur Veranschaulichung der zeitliche Verlauf des Neutronenflusses während der Aktivierung der Germaniumprobe dargestellt.

Fig. 21 zeigt schematisch den experimentellen Aufbau zur Bestrahlung und, in einer Explosionszeichnung, den Aufbau der Probe. Die zu messende Probe befand sich zwischen zwei Goldplättchen,um die Dispersion des Neutronenstrahls über die Probendicke hinweg experimentell zu erfassen.

Tabelle 6 faßt die charakteristischen Merkmale der mittels der Aktivierungsmethode gemessenen Proben zusammen.

Nach der Aktivierung wurde mit einem YX-Detektor (Kristallvolumen 45 cm³, Energieauflösung bei 1,33 MeV: 1,6 keV) die durch Bestrahlung induzierte Aktivität in einem 4k-Spektrum aufgenommen. Probe und Goldplättchen wurden dabei getrennt ausgezählt, einmal

⁺ Die Idee, diesen Vorteil geringerer Probenmasse bei der TOF-Technik anzuwenden, verbunden mit einer 4π -Geometrie und einer Nachweiswahrscheinlichkeit nahe eins wird in Käppeler, Schatz und Wisshak (1983) ausgeführt.



Fig. 19 Vergleich zwischen gemessenem Neutronenspektrum bei der Aktivierung und einem Maxwell-Spektrum von kT = 25 keV (Beer und Käppeler 1980)

um bei Linien der Probe mit einer Energie kleiner als die der starken ¹⁹⁸Au-Linie (411,80 keV) deren Comptonuntergrund zu vermeiden und zum anderen um Totzeitkorrekturen durch zu hohe Zählraten zu umgehen.

In Fig. 22 ist ein beim Zerfall der Br-Probe (Probe 3 in Tabelle 6) aufgenommenes Spektrum gezeigt.



Fig. 20 Typische Zeitabhängigkeit des Neutronenflusses (in willkürlichen Einheiten) während einer Aktivierung (Germaniumprobe)



 Fig. 21 a) Explosionszeichnung der Halterung der Aktivierungsproben. Die Probe befindet sich zwischen zwei 9μm dicken Al-Folien, die auf den Aluminiumträger mit zentrischer Bohrung außerhalb des kollimierten Neutronenstrahls aufgeklebt werden. Die beiden Goldplättchen (Masse ~ 15 mg) werden auf der Al-Folie mit möglichst wenig Flüssigkleber befestigt.

> b) Schematische Darstellung der Bestrahlungsposition für die Aktivierungsmessungen.



Fig.22

γ-Spektrum des Zerfalls einer RbBr-Probe. Die mit der Energie bezeichneten Linien gehören zum Zerfall von ⁸²Br, die restlichen zum natürlichen Untergrund. Meßzeit 4 h, 38 h nach dem Ende der Aktivierung.

Proben-	Proben- Zusamm		ensetzung	untersuchtes
nummer	masse (mg)	chemisch	isotopisch	Isotop
1	124,70	Ge	natürlich	⁷⁴ Ge, ⁷⁶ Ge
2	58,51 75 68	GaAs	natürlich	^{/1} Ga, ^{/5} As 79 ₅₂ 81 ₅₂
5	/3,00	KUDL	naturiitin	85 _{Rb}
4	148,48	RbBr	natürlich	⁸⁷ Rb
5	72,12	mit Kr be- ladener Zeolith 5A	⁸⁶ Kr 99,5 % ⁸⁴ Kr 0.5 %	⁸⁶ Kr

Tabelle 6 Übersicht über die Aktivierungsproben

2.2.2 Auswertung, Ergebnisse und Fehleranalyse

Die Zahl C der Zerfälle der Probe, die im Ge-Detektor während der Meßzeit T_{M} registriert werden, ist gegeben durch

$$C = A K_{\gamma} \epsilon_{\gamma} I_{\gamma} [1 - e^{-\lambda T}M] e^{-\lambda T}W$$
(2.10)

wobei ε_{γ} die Nachweiswahrscheinlichkeit im Detektor, I_γ die absolute Intensität der beobachteten Linie pro Zerfall und λ die Zerfallsrate bezeichnet. T_W ist das Zeitintervall zwischen dem Ende der Bestrahlung und dem Beginn des Auszählens. K_γ berücksichtigt die Selbstabsorption der γ-Strahlung in der Probe. Die Anzahl A der aktivierten Kerne läßt sich als

$$A = \phi_{\rm T} N f_{\rm B} \sigma \tag{2.11}$$

schreiben. Hier bezeichnet $\phi_T = \int dt \phi(t) den zeitintegrierten Neu$ tronenfluß während der Bestrahlung, N die Anzahl der Kerne in der $Probe und <math>\sigma$ den Wirkungsquerschnitt. Der Faktor f_B berücksichtigt den Zerfall aktivierter Kerne während der Bestrahlung unter Einschluß der zeitlichen Änderung der Neutronenausbeute

$$f_{B} = \int_{O}^{T_{i}} dt \phi(t) e^{\lambda(t-T_{i})} / \int_{O}^{T_{i}} dt \phi(t)$$
(2.12)

T_i bezeichnet hier die Bestrahlungszeit.

Da die Messungen relativ zu 197 Au als Standard durchgeführt wurden, entfällt eine Absolutbestimmung des Neutronenflusses, und der unbekannte Wirkungsquerschnitt σ errechnet sich gemäß

$$\sigma = \frac{C}{C}Au \frac{N^{Au} f_B^{Au} K_Y^{Au} \epsilon_Y^{Au} \Gamma_Y^{Au}}{N f_B K_Y \epsilon_Y \Gamma_Y} \frac{1 - e^{-\lambda^{Au} T_M^{Au}}}{1 - e^{-\lambda T_M}} \frac{e^{-\lambda^{Au} T_W^{Au}}}{e^{-\lambda T_W}} \sigma^{Au}$$
(2.13)

Der Maxwell-gemittelte Referenzquerschnitt von ¹⁹⁷Au für kT=25 keV wurde aus der ENDF/B-V Evaluation (Kinsey, 1979) zu 657 <u>+</u> 20 mb berechnet.

Im Fall des ⁸⁷Rb war die Zählrate in der 898 keV Linie nach einem Zyklus (= Bestrahlen + Auszählen + Wartezeit) zu klein, um eine zuverlässige Auswertung zu gewährleisten. Die Probe 4 wurde deshalb mehrmals bestrahlt und ausgezählt (zyklische Aktivierung).

Die induzierte Aktivität im m-ten Zyklus (m > 1) setzt sich dann aus der Summe der Restaktivitäten der vorhergehenden Zyklen und der im Zyklus m erzeugten Radioaktivität zusammen.

Sind die Zykluszeiten für jeden Zyklus gleich lang, läßt sich die Anzahl der Zählereignisse im Zyklus m im Y-Detektor durch

$$C_{\rm m} = \frac{\sigma N \phi K_{\rm Y} \epsilon_{\rm Y} I_{\rm Y}}{\lambda} (1 - e^{-\lambda T} M) e^{-\lambda T} D (1 - e^{-\lambda T} c) \frac{1 - e^{-m\lambda T}}{1 - e^{-\lambda T}}$$
(2.14)

ausdrücken. T_D bezeichnet hier die Zeitdifferenz zwischen dem Ende des Auszählens und dem Beginn der nächsten Bestrahlung. T steht in (2.14) für die Gesamtdauer des Zyklus, $T = T_M + T_C + T_W + T_D$. Die restlichen Symbole sind bereits im Zusammenhang mit Gl.(2.10) erklärt worden.

$$C_{n} = \frac{\sigma N \phi K_{\gamma} \varepsilon_{\gamma} I_{\gamma}}{\lambda} (1 - e^{-\lambda T} M) e^{-\lambda T} D (1 - e^{-\lambda T} C) \left[\frac{n}{1 - e^{-\lambda T}} - e^{-\lambda T} \frac{1 - e^{-n\lambda T}}{(1 - e^{-\lambda T})^{2}} \right]$$

$$(2.15)$$

schreiben (Laul 1973), Die weitere Analyse ist dem Fall einer einzigen Bestrahlung analog (siehe oben).

Die Auswertung der Reaktion 79 Br (n, γ) 80 Br wird durch das Isomer ($T_{1/2} = 4,42$ h) im Produktkern, das ausschließlich zum Grundzustand ($T_{1/2} = 17,8$ min) zerfällt, erschwert.

Während der Neutronenbestrahlung wird sowohl das Isomer als auch der Grundzustand gebildet. Das Isomer zerfällt zum Grundzustand, der wiederum instabil ist.

Die Differentialgleichungen, die die Anzahl A der Kerne im Isomer (Index m im folgenden) und im Grundzustand (Index g) während der Bestrahlungszeit als Funktion der Zeit beschreiben, lauten damit

$$\frac{dA_m}{dt} = N\sigma_m \phi(t) - \lambda_m A_m(t) \qquad (2.16)$$

$$\frac{dA_g}{dt} = N\sigma_g\phi(t) + \lambda_m A_m(t) - \lambda_g A_g(t) \qquad (2.17)$$

mit den Anfangsbedingungen $A_m(0) = A_g(0) = 0$. Die Anzahl der Kerne im Isomer bzw. im Grundzustand am Ende der Bestrahlungszeit ist dann gegeben durch

$$A_{m}(t_{i}) = N \sigma_{m} \phi_{T} f_{m}^{B}$$
(2.18)

$$A_{g}(T_{i}) = N\phi_{T} [\sigma_{g}f_{g}^{B} + \sigma_{m}\lambda_{m} g_{m}(\lambda_{m},\lambda_{g},T_{i},\phi(t))]$$
(2.19)

wobei

$$g_{m}(\lambda_{m},\lambda_{g},T_{i},\phi(t)) = \begin{bmatrix} T_{i} \\ \int dt e^{\lambda g} (t-T_{i})^{t} \int dt'\phi(t')e^{\lambda_{m}(t'-t)} & T_{i} \\ \int dt\phi(t) \end{bmatrix}$$
(2.20)

In der Wartezeit T_W zwischen dem Ende der Bestrahlung und dem Beginn des Auszählens ändern sich die Besetzungszahlen von Isomer und Grundzustand gemäß

$$\frac{dA_{m}}{dt} = -\lambda_{m} A_{m}(t) \qquad (2.21)$$

$$\frac{dA}{dt} = \lambda_{m} A_{m}(t) - \lambda_{g} A_{g}(t)$$
(2.22)

mit den Anfangswerten $A_m^O = A_m(T_i)$ und $A_g^O = A_g(T_i)$.

Nach Ablauf der Zeit T_W sind dann im Isomer noch

$$A_{m}(T_{i}+T_{W}) = A_{m}(T_{i}) e^{-\lambda T_{W}}$$
(2.23)

Kerne vorhanden und im Grundzustand befinden sich

$$A_{g}(T_{i}+T_{W}) = N \phi_{T} \{\sigma_{g}f_{g}^{B}+\sigma_{m}\lambda_{m}[(g_{m}-(\lambda_{g}-\lambda_{m})^{-1})e^{-\lambda}g^{T}W+(\lambda_{g}-\lambda_{m})^{-1}f_{m}^{B}e^{-\lambda}m^{T}W]\}$$
Korno
$$(2.24)$$

Kerne.

Während der Zählzeit T_C gelten ebenfalls die Differentialgleichungen (2.21) und (2.22), jedoch jetzt mit den Startwerten $A_m^O = A_m(T_i + T_W)$ und $A_g^O = A_g(T_i + T_W)$.

Von den während der Zählperiode zerfallenen Kernen A_g^O des Grundzustandes wird der Bruchteil $C_g = A \varepsilon K_\gamma$ nachgewiesen.

Damit läßt sich die Zählrate einer Linie des Grundzustand-Zerfalls im Detektor insgesamt schließlich schreiben als

$$C_{g} = N_{\phi_{T}} \varepsilon_{\gamma} K_{\gamma} \{ c_{g} f_{g}^{B} e^{-\lambda} g^{T} w (1 - e^{-\lambda} g^{T} c) \}$$

+
$$\lambda_{m}\sigma_{m}[g_{m}e^{-\lambda}g^{T}W(1-e^{-\lambda}g^{T}c) + f_{B}(\lambda_{g}-\lambda_{m})^{-1}(e^{-\lambda}m^{T}W-e^{-\lambda}g^{T})(1-e^{-\lambda}g^{T}c)$$

+ $f_{B}^{m}(\lambda_{g}-\lambda_{m})^{-1}(e^{-\lambda}m^{T}c-e^{-\lambda}g^{T}c)e^{-\lambda}m^{T}W]$ (2.25)

Der erste Term in der geschweiften Klammer rührt von dem Teil der Kerne her, die, durch direkten Einfang von Neutronen in den Grundzustand gebildet, während T_c zerfallen und nachgewiesen wurden. Die eckige Klammer repräsentiert denjenigen Teil der Zählereignisse des Grundzustands, die vom Einfang in den isomeren Zustand des 80 Br herrühren. Der erste Term der eckigen Klammer steht für diejenigen γ 's des Grundzustands, die von isomeren Zerfällen während der Bestrahlungszeit herrühren, während die beiden weiteren den Zerfall des Isomers während der Wartezeit bzw. Zählzeit berücksichtigen.

Der Neutroneneinfangquerschnitt zum Isomer, $\sigma_{\rm m}$, wurde direkt durch Auswertung der 37 keV Linie des isomeren Zerfalls zum Grundzustand bestimmt. Damit war mittels Gl.(2.25) möglich, auch den Einfangquerschnitt zum Grundzustand, $\sigma_{\rm g}$, aus der Analyse der Meßdaten zu bestimmen.

In Tabelle 7 sind die gemessenen 25 keV Querschnitte zusammengefaßt. Die aufgeführten 30 keV Einfangquerschnitte wurden aus den Daten für kT = 25 keV unter der Annahme einer v^{-1} Abhängigkeit des Wirkungsquerschnitts von der Energie gewonnen.

Aufgrund der geringen Probenmengen sind auch die mit der Probe verknüpften systematischen Fehler kleiner als bei der Flugzeitmessung (z.B. Neutronenvielfachstreuung und Selbstabsorption in der Probe). Dafür kommen aber bei der Aktivierungsmethode zusätzlich die durch Zerfallschema, Detektornachweiswahrscheinlichkeit, Zeitgeschichte des Neutronenflusses, Abweichung der Flußverteilung von einem idealen Maxwellsystem für kT = 25 keV und Extrapolation des Maxwellquerschnitts von 25 auf 30 keV bedingten Unsicherheiten hinzu. Bei niedrigen Energien der beobachteten Zerfallslinie des Compoundkerns (37 keV Linie des isomeren Zerfalls in ⁸⁰Br!) wird die γ -Selbstabsorption in der Probe, die sonst nur einen kleinen Beitrag zum Gesamtfehler liefert, zum bestimmenden Unsicherheitsfaktor.

In Tabelle 8 sind die relativen Beiträge der einzelnen Fehlerquellen zum Gesamtfehler im Maxwell-gemittelten Neutroneneinfangquerschnitt aufgeführt. Sämtliche absoluten Intensitäten, die zur Auswertung benutzt wurden, sind der Kompilation von Lederer und Shirley (1978) entnommen. Die γ -Selbstabsorption in der Probe wurde mittels der Tabellen von Lorenz (1978) berechnet.

Tabelle 7

Mittels der Aktivierungsmethode für kT = 25 keV gemessene und auf kT = 30 keV extrapolierte Maxwell-gemittelte (n,γ) -Querschnitte. Im Fall des Targetkerns ⁷⁹Br sind der Einfangquerschnitt zum Isomer (m) in ⁸⁰Br und der Gesamtwirkungsquerschnitt (m+g) angegeben.

Isotop	Maxwell-gemittelter (n,y)-Quersch	nnitt (mb)
	kT = 25 keV	30 keV
⁷⁴ Ge	59 <u>+</u> 7	54 <u>+</u> 7
76 _{Ge}	18 <u>+</u> 1,,3	16,0 <u>+</u> 1,3
⁷¹ Ga	137 <u>+</u> 8	125 <u>+</u> 8
75 _{As}	631 <u>+</u> 33	576 <u>+</u> 35
79 _{Br(m)}	87 <u>+</u> 8	79 <u>+</u> 8
⁷⁹ Br(m+g)	697 <u>+</u> 42	636 <u>+</u> 42
81 _{Br}	347 <u>+</u> 14	317 <u>+</u> 16
86 _{Kr}	5,0 <u>+</u> 0,7	4,6 <u>+</u> 0,7
85 _{Rb}	394 <u>+</u> 18	360 + 20
87 _{Rb}	12 <u>+</u> 2,0	11,0 <u>+</u> 2,0

Tabelle 8 Ursprung und Größe der Fehler der Aktivierungsmessung

Fehlerquelle	Relativer Beitrag zum Fehler im Maxwell-Querschnitt (%)
Au Standard	3 - 4
Zerfallsschema	1 - 10
YX-Det. Efficiency	1.5
γ-Selbstabsorption in der Probe	1 - 12
Aktivierung durch gestreute Neutronen	<u><</u> 0.2
Neutronenvielfachstreuung und Selbstabschirmung	<u><</u> 1
Neutronenflußgeschichte	< 3
Abweichung der n-Flußverteilung von einem Maxwellspektrum	∿ 3
Extrapolation von 25 auf 30 keV	∿ 3
Statistik	1 - 7

3. Elementsynthese durch den s-Prozess

Jede Theorie über den Ursprung der chemischen Elemente muß die Verteilung der Häufigkeiten der Elemente im Sonnensystem quantitativ richtig erklären. Neben der in der Einleitung zu dieser Arbeit in kurzem Abriß dargestellten Vorstellung über den Aufbau der Elemente, nach der, mit Ausnahme des primordialen Ursprungs eines Teils der Häufigkeiten der leichtesten Elemente, die Elementsynthese ein kontinuierlicher, mit der Sternentwicklung verknüpfter Prozeß ist, der auch heute noch andauert, sind in der Literatur drei weitere Theorien beschrieben.

Alle drei nehmen einen primordialen Ursprung der chemischen Elemente an. Sowohl die Nicht-Gleichgewichtstheorie von Alpher und Herman (1950) (modifiziert durch Hayashi und Nishida 1956) als auch die Polyneutron-Theorie von Mayer und Teller (1949) und die von Klein (1947), Breskow und Treffenberg (1947) entwickelte Gleichgewichtstheorie besitzen einige Vorzüge, scheiterten jedoch aus verschiedenen Gründen (Burbidge et al.1957).

Schon bald nach der Entdeckung des Neutrons (Chadwick 1932) wurde die Wichtigkeit des Neutroneneinfangs für den Aufbau schwerer Elemente erkannt (Gamow 1935). Heute, begründet durch eine Vielzahl von Arbeiten, besteht allgemeine Übereinstimmung darin, daß die Elemente schwerer als die der Eisengruppe im wesentlichen durch den Einfang von Neutronen gebildet werden. Reaktionen geladener Teilchen, die für die Bildung der meisten Nuklide leichter als Eisen verantwortlich sind, spielen (eventuell mit Ausnahme der durch den ineffektiven p-Prozess gebildeten, neutronenarmen Kerne) keine Rolle. Dies folgt unmittelbar aus der Tatsache, daß bei einer Temperatur, die hoch genug ist, um geladenen Teilchen ein wirksames Durchdringen der mit wachsendem Z größer werdenden, die Reaktionspartner trennenden Coulombbarriere zu ermöglichen, die vorhandenen Photonen des Temperaturbades die erzeugten Kerne durch Photodesintegration zerstören. Im Gegensatz hierzu können neutronen-induzierte Reaktionen bei niedrigen Temperaturen unbehindert von Photodesintegrationsprozessen ablaufen und stellen somit einen attraktiven Mechanismus für die Synthese der schweren Elemente dar.

3.1 Solare Häufigkeiten und Elementsynthese durch Neutroneneinfang

Die solaren Häufigkeiten der Nuklide zwischen 56 Fe und 209 Bi sind in Fig. 23 a-d dargestellt (nach Anders und Ebihara 1982). Unter "solarer" Häufigkeit ist hier der aus der Analyse der primitivsten Klasse von Meteoriten (kohlige Chondriten vom Typ I) gewonnene Wert zu verstehen. Diese Meteoritendaten stimmen gut mit den, soweit meßbar, aus der Photosphäre der Sonne gewonnenen Werten für die Häufigkeit der Elemente überein (siehe etwa Ringwood 1979). Der Terminus galaktische oder gar kosmische Häufigkeiten für diese Daten, der in der älteren Literatur zu finden ist, ist irreführend. Das Muster der galaktischen Element- und Nuklidhäufigkeiten kann vom solaren verschieden sein (Penzias 1980), ja es scheint sogar, daß die solaren Häufigkeiten eine recht atypische Verteilung bezüglich der galaktischen aufweisen. Sie spiegeln die Zusammensetzung des solaren Urnebels wider. Den mit wachsender Massenzahl abnehmenden Häufigkeiten sind auffallende Maxima überlagert. Diese treten sowohl bei den magischen Neutronenzahlen N=50, N=82 und N= 126, als auch um je etwa 10 Einheiten zu niedrigeren Massenzahlen verschobenen auf.

Die Existenz dieser verschiedenen Maxima legt die Interpretation nahe, daß zwei in ihren physikalischen Bedingungen unterschiedliche Neutroneneinfangprozesse zur Bildung der solaren Häufigkeiten beigetragen haben. Aus der Tatsache, daß die Neutroneneinfangquerschnitte von Kernen mit einer magischen Neutronenzahl besonders klein sind, folgt, daß der Synthesepfad eines der Neutroneneinfangprozesse im wesentlichen im Stabilitätstal der Nuklide verlaufen sein muß. Die ß-Halbwertszeiten der instabilen Kerne auf der neutronenreichen Seite des Stabilitätstals sind also kurz gegen die mittlere Zeit zwischen zwei aufeinanderfolgenden Neutroneneinfängen (s-Prozeß).



Fig.23a Solare Häufigkeiten (Fe-Zr)



Fig. 23b

Solare Häufigkeiten (Nb-Pr)





Fig. 23c Solare Häufigkeiten (Nd-Ta)





Solare Häufigkeiten (W-Bi)

Die zu niedrigeren Massenzahlen hin verschobenen, mit den magischen Neutronenzahlen korrelierenden Maxima finden in diesem Prozess keine Erklärung. Postuliert man jedoch einen Synthesemechanismus, bei dem die mittleren Einfangzeiten für Neutronen kurz gegen die ß-Zerfallszeiten der instabilen Nuklide sind (r-Prozeß), dessen Synthesepfad also weitab vom Stabilitätstal auf der Seite neutronenreicher Kerne hin zu höheren Massen führt, lassen sich die Extrema der Häufigkeit zwanglos durch die längeren ß-Halbwertszeiten der Kerne mit magischen n-Zahlen und anschließendem ß-Zerfall der Syntheseprodukte erklären. Der r-Prozeß muß dann auch der Syntheseprozeß für die durch den s-Prozeß unerreichbaren Isotope der Aktiniden gewesen sein.

3.2 Das Modell des stationären s-Prozesses

Fängt ein Nuklid mit der Ordnungszahl Z und der Massenzahl A ein Neutron ein, wandelt es sich in ein solches der Massenzahl A+1 um. Ist der Produktkern ß-instabil mit einer kurzen Halbwertszeit, zerfällt er in das entsprechende Isobar. Falls jedoch seine Halbwertszeit vergleichbar mit der mittleren Zeit zwischen zwei Neutroneneinfängen ist, konkurrieren ß-Zerfall und Neutroneneinfang miteinander, und die sonst lineare Kette des s-Prozeß Synthesepfades verzweigt sich.

Die zeitliche Änderung der Häufigkeit N eines Nuklids während der Dauer des s-Prozesses hängt im Fall der linearen Kette von der Größe des vorhandenen Neutronenflusses ϕ , dem Maxwellgemittelten Neutroneneinfangquerschnitt σ des Nuklids bei der Temperatur T des s-Prozesses und der Häufigkeit seines Vorgängers ab.

Wird vereinfachend angenommen, daß vor Beginn der s-Prozeßsynthese nur ⁵⁶Fe als Saatkern vorhanden ist, was durch die große relative Häufigkeit dieses Nuklids eine gewisse Berechtigung hat, so läßt sich das die Synthese beschreibende Differentialgleichungssystem schreiben als

$$\frac{d\psi_1}{d\tau} = -\sigma_1 \psi_1 (\tau)$$
(3.1)

$$\frac{d\psi_k}{d\tau} = \sigma_k \left(\psi_{k-1} \left(\tau\right) - \psi_k \left(\tau\right)\right) \qquad k > 1$$

Hier ist die bequeme Nonation $\psi_k(\tau) := \sigma_k N_k(t) / N_1(0)$, mit k: = A-55, d $\tau = \phi$ dt = $n_n v_T$ dt verwendet. Da die Wirkungsquerschnitte unabhängig von τ sind, ist die Lösung von (3.1) gegeben durch

$$\psi_{1}(\tau) = \sigma_{1} \exp(-\sigma_{1}\tau)$$

$$\psi_{k}(\tau) = \sum_{i=1}^{k} C_{ik} \exp(-\sigma_{i}\tau)$$

$$C_{ik} = \sigma_{i} \prod_{j=1}^{k} \frac{\sigma_{j}}{\sigma_{j} - \sigma_{j}}$$

$$(3.2)$$

$$(3.2)$$

$$(3.2)$$

mit

formeln

von H. Bateman zuerst beschrieben wurde (Bateman 1910). Für die praktische Berechnung ist die Verwendung der Rekursions-

$$C_{ik} = \sigma_k (\sigma_k - \sigma_i)^{-1} C_{i,k-1} , k \neq i$$

$$C_{kk} = C_{k,k-1}$$
(3.4)

von Vorteil. Zu beachten ist, daß in (3.3) vorausgesetzt wird, daß $\sigma_i \neq \sigma_i$ gilt. Der Entartungsfall ist in Newman (1980) behandelt.

Aus der Form der Differentialgleichungen des Systems (3.1) folgt, daß

$$\frac{dN_k}{dt} < 0 \quad \text{falls} \quad N_k > \frac{\sigma_{k-1}}{\sigma_k} N_{k-1} \quad (3.5)$$

$$\frac{dN_k}{dt} > 0 \quad \text{falls} \quad N_k < \frac{\sigma_{k-1}}{\sigma_k} N_{k-1} \quad .$$

gilt, wobei hier explizit N_k statt ψ_k eingeführt wurde. Folglich ist die Lösung des Systems selbstregulierend in dem Sinne,

daß N_k kleiner wird, falls es zu groß gegenüber N_{k-1} ist und größer wird, falls es zu klein ist. Die gekoppelten Differentialgleichungen minimieren also die Differenz $\sigma_k N_k - \sigma_{k-1} N_{k-1}$. Weitab von den abgeschlossenen Kernschalen der Neutronen sind die Wirkungsquerschnitte σ so groß, daß die Differenz zwischen den Produkten $\sigma_k N_k$ und $\sigma_{k-1} N_{k-1}$ viel kleiner als eines der beiden Produkte ist. Also gilt dort als lokale Approximation

$$\sigma_k N_k \stackrel{\sim}{\sim} \sigma_{k-1} N_{k-1} \tag{3.6}$$

Schon frühere Analysen der linearen Kettenlösung (siehe etwa Clayton et al. 1961) zeigten, daß die oN-Werte des solaren Materials eine von der Lösung (3.2) abweichende Verteilung aufweisen. Die natürliche Erweiterung des Modells bestand in der Annahme, daß die solaren Häufigkeiten eine Überlagerung einer verschiedenen Anzahl von ⁵⁶Fe-Kernen, die verschiedenen zeitintegrierten Neutronenflüssen ausgesetzt waren, darstellen.

Sei die Anzahl der Eisenkerne (relativ zu Si $\equiv 10^6$), die einem zeitintegrierten Neutronenfluß τ im Intervall d τ ausgesetzt waren, mit $\rho(\tau)$ d τ bezeichnet, dann ist aufgrund der gewählten Normierung

$$\sigma_k N_k = \int_{0}^{\infty} d\tau \ \rho(\tau) \psi_k(\tau)$$
(3.7)

Clayton et al. (1961) und Seeger et al. (1965) zeigten, daß mit

$$\rho(\tau) = 10^4 \cdot \exp(-\tau/\tau_0), \tau_0 = 0,17$$
 (3.8)

eine mit der zur damaligen Zeit vorhandenen Datenbasis in Übereinstimmung stehende Beschreibung der solaren oN-Werte möglich war ¹⁾.

Mit im Laufe der Zeit verbesserten Wirkungsquerschnitten konnte die oN-Systematik wesentlich genauer untersucht werden. Die Arbeit von Ward und Newman (1978) zeigte zwei wichtige Punkte auf:

Die Vorstellung einer einzigen Neutronenbestrahlung von Kernen zur Erklärung der s-Prozeß Häufigkeiten wurde von Amiet und Zeh (1968) wieder aufgegriffen, scheiterte jedoch (siehe auch Conrad 1976).

- a) Die kleinen Neutroneneinfangquerschnitte der Kerne mit magischer Neutronenschale führen zu einer ausgeprägten Stufenform der oN-Kurve.
- b) Neben einer Hauptkomponente ρ^M , muß eine zusätzliche, "schwache" Komponente ρ^W postuliert werden, damit den unterhalb A<90 stark ansteigenden σ N-Werten Rechnung getragen wird.

Für eine zwei-komponentige Verteilungsfunktion

$$\rho(\tau) = \frac{F^{M}}{\tau_{O}^{M}} N_{56}^{M} \exp(-\tau/\tau_{O}^{M}) + \frac{F^{W}}{\tau_{O}^{W}} N_{56} \exp(-\tau/\tau_{O}^{W})$$
(3.9)

gilt dann (siehe Käppeler et al. 1982a und Referenzen dort)

$$\sigma(A)N_{s}(A) = \frac{F^{M}}{\tau_{o}^{M}} \stackrel{A}{\underset{i=56}{\mapsto}} (1 + \frac{1}{\sigma(i)\tau_{o}^{M}})^{-1} + \frac{F^{W}}{\tau_{o}^{W}} N_{56}^{W} \stackrel{A}{\underset{i=56}{\mapsto}} (1 + \frac{1}{\sigma(i)\tau_{o}^{W}})^{-1} \quad (3.10)$$

Dieser Ansatz enthält die Annahme, daß die beiden Komponenten M und W voneinander unabhängig sind, d.h. z.B. daß es zwei verschiedene Arten des s-Prozesses gegeben hat, deren Syntheseprodukte nachträglich gemischt wurden (Schatz 1983, siehe auch Kap. 3.3.5).

F ist physikalisch der Bruchteil der Eisensaatkerne, N₅₆, der der jeweiligen Verteilung von Bestrahlungen unterworfen war.

Käppeler et al.(1982a) zeigten, daß mit einer Verteilungsfunktion der Form (3.10) eine global befriedigende Beschreibung der σ N-Kurve zu erreichen ist. Jedoch scheiterte die Analyse im Bereich 86 \leq A \leq 88, dort trat Überproduktion der solaren Häufigkeiten auf.

Es ist ein wichtiges Ergebnis der vorliegenden Arbeit, zu zeigen, daß das stationäre s-Prozess Modell eine konsistente Beschreibung ohne Überproduktion zu liefern vermag. Unter den Annahmen, die das klassische s-Prozeß-Modell macht, folgt aus Gl. 3.7 mit einer Verteilungsfunktion der Gl. 3.8, daß

$$\sigma N_{s}(^{A}Z) = \zeta (^{A}Z) \sigma N_{s}(^{A-1}Z)$$
(3.11)

gilt (Seeger et al. 1965, Clayton und Ward 1974, Ward et al. 1976, Ward und Newman 1978), wobei ζ (^AZ) gegeben ist durch

$$\zeta(^{A}Z) = [1 + \frac{1}{\tau_{O}\sigma(^{A}Z)}]^{-1}$$
 (3.12)

 σ (^AZ) bezeichnet hier den Maxwell-gemittelten Neutroneneinfangquerschnitt des Kerns ^AZ.

Verzweigt sich der Synthesepfad am Kern A Z durch konkurrierenden Neutroneneinfang und ß-Zerfall, so ist ζ zu ersetzen durch

$$\xi = \left[\frac{1}{f_n} + \frac{1}{\sigma(^{A_z})\tau_0}\right]^{-1}$$
(3.13)

und σN_{s} (^A(Z+1)) ist gegeben durch

$$\sigma N_{s}(^{A}(Z+1)) = \frac{f}{1-f} \zeta(^{A}(Z+1)) \sigma N_{s}(^{A}Z)$$
 (3.14)

f ist definiert durch

$$f = \frac{\lambda_{-}}{\lambda_{-} + \lambda_{n}}$$
(3.15)

 $\lambda_{\rm c}$ steht in (3.15) für die ß-Zerfallsrate und $\lambda_{\rm n}$ für die Anzahl der Neutroneneinfänge pro Zeiteinheit. Zwischen f und f_n besteht die Beziehung

$$f = 1 - f_n$$
 (3.16)

 λ_n läßt sich durch die Anzahl n $_n$ der Neutronen pro Volumeneinheit, die thermische Geschwindigkeit v $_{\rm T}$ und den Einfangquerschnitt des instabilen Nuklids $^{\rm A}{\rm Z}$ ausdrücken:

$$\lambda_{n} = n_{n} v_{T} \sigma(^{A}Z)$$
(3.17)

Durch diesen Formalismus ist es möglich, den s-Prozeß-Synthesepfad unter Einschluß von Verzweigungen zu behandeln und Rückschlüsse auf Neutronendichte und Temperatur während des Entstehens der s-Elemente zu ziehen. Da der s-Prozeß nach den gängigen Vorstellungen mit der stellaren Entwicklung verknüpft ist und Sterne unterschiedlicher Masse und chemischer Zusammensetzung im Laufe der galaktischen Entwicklung zu den solaren Häufigkeiten beigetragen haben, stellen die physikalischen Parameter, wie etwa Temperatur und Neutronendichte, die aus der Analyse des Modells des klassischen s-Prozesses abgeleitet werden, gemittelte Größen dar.

Nach der vorherrschenden Meinung findet der s-Prozeß in der Hebrennenden Schale roter Riesensterne in gepulster Form statt, d.h. Neutronendichte und Temperatur sind Funktionen der Zeit (Truran und Iben 1977 und Referenzen dort). Nach vielen Pulsen geht aber die Beschreibung der Häufigkeiten asymptotisch in das stationäre Modell über (Ulrich 1972, Ulrich 1982), wobei aber bei der Beschreibung von Verzweigungen Unterschiede auftreten können.

Die von einem Stern gegebener Masse und chemischer Zusammensetzung durch den s-Prozeß produzierte Mischung an schweren Elementen mag durchaus von der solaren Häufigkeitsverteilung abweichen. Jedoch sollte die Gesamtheit aller Sterne, die zur Synthese solaren Materials beigetragen haben, zu einer mit der im Sonnensystem beobachteten und,wie im folgenden gezeigt wird, durch das klassische s-Prozeß-Modell beschreibbaren Häufigkeitsverteilung der Elemente führen.

Die Verbindung zwischen Sternentwicklung, Vorstellungen zur galaktischen Evolution und der hier gewählten mehr phänomenologischen Beschreibung des s-Prozesses durch das klassische s-Prozeß-Modell steckt jedoch noch in den Anfängen. 3.3 Analyse der s-Prozeß Verzweigungen am ⁷⁹Se und ⁸⁵Kr

3.3.1 Eigenschaften der Verzweigungen

Der wesentliche Unterschied in der Beschreibung des s-Prozesses im Massenbereich bis zu etwa A~90, im Vergleich mit dem s-Prozeß bei höheren Massen, besteht in der Notwendigkeit, eine zweite Komponente, ρ^W , einzuführen, um den bis zu den Saatkernen hin stark ansteigenden øN-Werten Rechnung zu tragen (Ward und Newman 1978, Käppeler et al. 1982a).

Über Neutronendichte und Temperatur der schwachen Komponente war bisher nichts bekannt. Käppeler et al. (1982a) nahmen als Vereinfachung für beide Komponenten die gleichen Werte der Parameter an. Eine detaillierte Analyse scheiterte bisher vor allem an den schlecht bekannten Neutroneneinfangquerschnitten der reinen s-Kerne im Massenbereich 56<A<90.

⁷⁰Ge ist einer dieser reinen s-Kerne, d.h. er wird, mit Ausnahme eines geringen p-(und hier möglicherweise auch e-) Anteils, nur durch den s-Prozeß synthetisiert, da er durch das stabile ⁷⁰Zn gegen Beiträge des r-Prozesses abgeschirmt ist. Neben ⁷⁰Ge sind im Bereich bis zu A = 88 noch die Isotope ⁷⁶Se, ⁸⁰Kr, ⁸²Kr, ⁸⁶Sr und ⁸⁷Sr reine s-Nuklide.

Wesentliche Verzweigungen des s-Prozeß-Synthesepfades sind an den instabilen Kernen ⁷⁹Se und ⁸⁵Kr zu erwarten, da die relativen Häufigkeiten der Isotope ⁸⁰Kr bzw. ⁸⁶Sr um rund eine Größenordung höher sind als die der ihnen benachbarten p-Nuklide ⁷⁸Kr und ⁸⁴Sr. (Solares Verhältnis der Häufigkeiten von ⁸⁰Kr/⁷⁸Kr (⁸⁶Sr/⁸⁴Sr) : 6,4 (17,6).)

Diese Verzweigungen können nun dazu benutzt werden, Neutronendichte und Temperatur der schwachen Komponente des s-Prozesses zu bestimmen. Voraussetzung dazu ist allerdings, daß die entsprechenden Größen für die Hauptkomponente bekannt sind.

Die Tatsache, daß die Halbwertszeit von ⁸⁵Kr sich bis zu

-- 63 ---

kT=50 keV nicht (Cosner und Truran 1981) oder bestenfalls unwesentlich (Cosner 1982) ändert, macht diese Verzweigung geeignet zur Bestimmung der Neutronendichte.

Die Halbwertszeit von ⁷⁹Se ist dagegen oberhalb von ~10 keV stark von der Temperatur abhängig, da angeregte Zustände dann merklich thermisch bevölkert und damit erlaubte β -Zerfälle mit wesentlich kürzeren Halbwertszeiten als die des ⁷⁹Se Grundzustands möglich werden (siehe Kap. 3.3.3).

Der Neutroneneinfangquerschnitt ist andererseits groß genug, damit β -Zerfall und Neutroneneinfang miteinander konkurrieren können. Die Verzweigung am ⁷⁹Se ist also von Neutronendichte und Temperatur abhängig und kann deshalb, bei bekannter Neutronendichte, zur Bestimmung der s-Prozeß Temperatur herangezogen werden.

3.3.2 Formale Beschreibung des Synthesepfads durch die Verzweigungen am ⁷⁹Se und ⁸⁵Kr

Der in Kapitel 3.2 entwickelte Formalismus der stationären s-Prozeß Synthese soll nun im folgenden auf die beiden Verzweigungen angewendet werden.

Wesentlich für ein Verständnis der Verzweigungen ist die Tatsache, daß das s-Prozeß-Modell die solaren Häufigkeiten der reinen s-Kerne richtig wiedergeben muß. Die Häufigkeiten der s-Nuklide bilden die Stützpunkte der øN-Kurve, wenn deren Verlauf durch die Verzweigung verfolgt wird.

Seien also etwa s-Häufigkeit und Einfangquerschnitt von ⁷⁶Se als bekannt vorausgesetzt.

Dann gilt für die øN-Werte der Kerne bis zum ⁸²Kr :
$$\sigma N(^{77}Se) = \zeta(^{77}Se) \sigma N(^{76}Se)$$
(3.18)

$$\sigma N(^{78}Se) = \zeta(^{78}Se) \sigma N(^{77}Se)$$
(3.19)

$$\sigma N(^{79}Se) = \zeta(^{79}Se) \sigma N(^{78}Se)$$
(3.20)

$$\sigma N(^{80}Se) = \zeta(^{80}Se) [\sigma N(^{79}Se) + (1-f(^{80}Br)) \sigma N(^{79}Br)]$$
(3.21)

$$\sigma N(^{79}Br) = [f(^{79}Se)/(1-f(^{79}Se))] \zeta(^{79}Br) \sigma N(^{79}Se)$$
(3.22)

$$\sigma N(^{81}Br) = \zeta(^{81}Br) \{\sigma N(^{80}Se) + [f(^{81}Kr)/(1-f(^{81}Kr))] \sigma N(^{81}Kr)\}$$
(3.23)

$$\sigma N(^{80}Kr) = f(^{80}Br) \zeta(^{80}Kr) \sigma N(^{79}Br)$$
(3.24)

$$\sigma N(^{81}Kr) = \zeta(^{81}Kr) \sigma N(^{80}Kr)$$
(3.25)

$$\sigma N(^{82}Kr) = \zeta(^{82}Kr) [\sigma N(^{81}Kr) + \sigma N(^{81}Br)]$$
(3.26)

Die beiden Zweige des Synthesepfads treffen am ⁸²Kr wieder zusammen. Die Beiträge zum øN-Wert von ⁸⁰Se und ⁸¹Br, die von Elektroneneinfang und Positronenemission durch ⁸⁰Br bzw. Elektroneneinfang in ⁸¹Kr herrühren, sind klein, der Vollständigkeit halber aber mit aufgeführt.

Die Behandlung der Verzweigung am ⁸⁵Kr erfordert, bedingt durch die Existenz des nicht thermalisierten Isomers, eine Modifikation der formalen Beschreibung (siehe Kap. 3.3.3).

Ist P der Bruchteil derjenigen Einfangereignisse am 84 Kr, die im Isomer in 85 Kr enden, und dann zum 85 Rb zerfallen, so ist $\zeta(^{85}$ Rb) P derjenige Teil des Wertes von $\sigma N(^{84}$ Kr), der direkt über den isomeren Zustand zu $\sigma N(^{85}$ Rb) beiträgt. Der Teil des σN -Flusses, der über den Grundzustand von 85 Kr zu $\sigma N(^{85}$ Rb) führt, ist dann durch den zweiten, zu (1 - P) proportionalen Term in Gleichung (3.33) gegeben.

P, ausgedrückt durch die jeweiligen Einfangquerschnitte $\sigma^{m}(^{84}$ Kr) (zum Isomer) und $\sigma^{g}(^{84}$ Kr) (zum Grundzustand), läßt sich als

$$P = f^{m} IR \qquad (3.27)$$

schreiben, wobei f^m den Bruchteil des isomeren Zerfalls im ⁸⁵Kr zum ⁸⁵Rb bezeichnet und IR durch

$$IR = \sigma^{m}({}^{84}Kr) / (\sigma^{q}({}^{84}Kr) + \sigma^{m}({}^{84}Kr))$$
(3.28)

gegeben ist (Fig 24).

Damit gilt :

$$\sigma N({}^{83}Kr) = \zeta({}^{83}Kr) \sigma N({}^{82}Kr)$$
(3.29)

$$\sigma N({}^{84}Kr) = \zeta({}^{84}Kr) \sigma N({}^{83}Kr)$$
(3.30)

$$\sigma N({}^{85}Kr) = (1 - P) \zeta({}^{85}Kr) \sigma N({}^{84}Kr)$$
(3.31)

$$\sigma N({}^{86}Kr) = \zeta({}^{86}Kr) [\sigma N({}^{85}Kr) + [1 - f({}^{86}Rb)] \sigma N({}^{85}Rb)]$$
(3.32)

$$\sigma N({}^{87}Rb) = \zeta({}^{85}Rb) (P \sigma N({}^{84}Kr)$$
(3.33)

$$\sigma N({}^{87}Rb) = \zeta({}^{87}Rb) \sigma N({}^{86}Kr)$$
(3.33)

$$\sigma N({}^{87}Rb) = \zeta({}^{87}Rb) \sigma N({}^{86}Kr)$$
(3.34)

$$\sigma N({}^{86}Sr) = f({}^{86}Rb) \zeta({}^{86}Sr) \sigma N({}^{85}Rb)$$
(3.35)

$$\sigma N({}^{87}Sr) = \zeta({}^{87}Sr) \sigma N({}^{86}Sr)$$
(3.36)

$$\sigma N({}^{88}Sr) = \zeta({}^{88}Sr) [\sigma N({}^{87}Sr) + \sigma N({}^{87}Rb)]$$
(3.37)

Wendet man das s-Prozeß Modell mit zwei Komponenten auf die Verzweigungen an, so gilt für jede der beiden Komponenten ein solches Gleichungssystem.

3.3.3 Datenbasis der Verzweigungsanalyse

Um eine verläßliche Analyse der Verzweigungen am ⁷⁹Se und ⁸⁵Kr durchführen zu können, werden möglichst genaue Werte der solaren Häufigkeiten und Neutroneneinfangquerschnitte der beteiligten Isotope benötigt. Darüberhinaus sind stellare Betazerfallsraten vonnöten.

- Solare Häufigkeiten

Was die solaren Häufigkeiten anbetrifft, so wurden ausschließlich die Werte der Kompilation von Anders und Ebihara (1982) verwendet, da



Fig. 24 Veranschaulichung der Verzweigung des s-Prozesses am ⁸⁵Kr anhand des Niveauschemas des Kerns. Alle Energien in MeV, die Verzweigungsverhältnisse sind terrestrische Werte (siehe Text). diese Autoren die gesamte Literatur bis zum Zeitpunkt der Drucklegung ihrer Arbeit berücksichtigt und kritisch bewertet haben. Des weiteren ist diese Arbeit die einzige, in der für die Häufigkeiten der Elemente ein Fehler quantifiziert wird. Diese Entscheidung für die Veröffentlichung von Anders und Ebihara (1982) an dieser Stelle sollte aber nicht als Minderung der Qualitäten der von Cameron (1981) und Palme, Suess und Zeh (1982) publizierten Daten mißverstanden werden, sondern erfolgte aus rein praktischen Gründen.

- Neutroneneinfangquerschnitte

Die in den letzten Jahren gemachten Anstrengungen, die Neutroneneinfangquerschnitte der Strukturmaterialien von Kernreaktoren im keV-Bereich möglichst genau zu vermessen, wirken sich in einer Verbesserung der Datenbasis der stabilen Fe- und Ni-Isotope aus, die als Saat für den s-Prozeß dienen. Unbefriedigend, was die Maxwell-gemittelten Einfangquerschnitte der stabilen Kerne bis zum Sr betrifft, ist die Tatsache, daß für den reinen s-Kern ⁷⁶Se keine einzige Messung des (n, i)-Querschnitts publiziert ist.

Unbefriedigend ist auch die Situation bei den für die Analyse der Verzweigungen wichtigen Querschnitten der radioaktiven Kerne. Zwar wurden die Maxwell-gemittelten Neutroneneinfangquerschnitte von ⁷⁹Se und ⁸⁵Kr von mehreren Autoren theoretisch berechnet, doch weichen die Ergebnisse so stark voneinander ab, daß eine Mittelwertbildung als ein schlechter Kompromiß erscheint. So findet Harris (1981) für ⁷⁹Se 514 mb und 24,8 mb für ⁸⁵Kr. Holmes et al. (1976) geben 155 mb als Resultat ihrer Rechnungen für ⁸⁵Kr . Daß hier die Entscheidung zugunsten der Hauser-Feshbach Rechnungen von Reffo (1982) getroffen wurde, liegt in der guten Übereinstimmung ihrer Ergebnisse mit den experimentell bekannten Querschnitten der stabilen Kr- und Se-Isotope begründet (siehe Walter et al. 1984).

Es bleibt die Notwendigkeit einer experimentellen Bestimmung.

Das Isomerenverhältnis IR der Einfangquerschnitte zum ⁸⁵Kr wurde in Walter et al. (1984) (siehe Beer und Käppeler (1982) für den Wert des Querschnitts zum Isomer) zu

— 68 —

$$IR = 0,57 \pm 0,10$$

bestimmt.

Alle zur Analyse der Verzweigungen am ⁷⁹Se und ⁸⁵Kr verwendeten (n, ℓ) -Querschnitte sind, beginnend bei ⁵⁶Fe, in Tabelle 9 aufgeführt. Im Fall des ⁵⁹Ni wurde die Summe aus (n, ℓ) +(n, p)Querschnitt aufgeführt (siehe Conrad 1976).

Da der Kern als Gesamtsystem zu behandeln ist, sollten statt der Einfangquerschnitte des Grundzustands eigentlich die unter Berücksichtigung der angeregten Zustände des Nuklids relevanten Querschnitte verwendet werden. Doch spielt dieser Effekt hier nur eine sehr untergeordnete Rolle und ist deshalb vernachlässigt.

- Stellare Betazerfallsraten

Für die Beschreibung des s-Prozeß-Synthesepfades sind im allgemeinen nicht die terrestrischen, im Labor dem Experiment zugänglichen Betazerfallsraten von Interesse, sondern die davon oft wesentlich verschiedenen "stellaren" Raten. Bedingt durch die zur Synthese notwendigen Temperaturen von einigen 10⁸ K (siehe unten) werden tiefliegende angeregte Zustände mit einer merklich von Null verschiedenen Wahrscheinlichkeit besetzt. Dies kann zu einer drastischen Veränderung der Halbwertszeit eines radioaktiven Nuklids führen, wenn die Betazerfallswahrscheinlichkeiten von angeregten Zuständen und Grundzustand sehr verschieden sind.

Die effektive, stellare Rate $\lambda,$ mit der ein instabiler Kern dann zerfällt, ist durch

 $\lambda = \sum_{i} P_{i} \sum_{j} \lambda_{ij} \qquad (3.37)$

gegeben, wobei λ_{ij} die Zerfallsrate des Niveaus i im instabilen

— 69 —

Nuklid	σ (mb)	Referenz
56 _{F2}	12 0 + 1 1	Kännelen et el (1992b)
57 ₂₀	13,9 ± 1,1	Rappeter et al. $(1962D)$
58 _E	$28,0 \pm 5,8$	$\frac{1974}{1974}$
re	14,5 1 1,4	Kapperer et ar. (1962b)
⁵⁹ Co	38,0 ± 4,0	Spencer et al. (1976)
58 _{Ni}	39,0 ± 2,5	Wisshak et al. (1983a)
59 _{Ni}	99,3 (n,४)+(n,p)	Conrad (1976)
60 _{Ni}	$31,4 \pm 1,4$	Wisshak et al. (1983a)
61 _{Ni}	77,8	Spencer (1983)
62 _{Ni}	35,5	Spencer (1983)
63 _{Ni}	28,4	Harris (1981)
64 _{Ni}	10,7 ± 1,1	Wisshak et al. (1983b)
⁶³ Cu	74,2	Pandey et al. (1977)
⁶⁵ Cu	38,7 ± 2,0	Pandey et al. (1977)
⁶⁴ Zn	61,6 ± 3,1	Garg et al. (1981a)
⁶⁵ Zn	130	Holmes et al. (1976)
66 _{Zn}	33,7	Garg et al. (1981b)
67 _{Zn}	152,7	Garg et al. (1981b)
68 _{Zn}	19,2	Garg et al. (1982)
⁶⁹ Ga	146 ± 6	diese Arbeit
⁷¹ Ga	125 ± 8	diese Arbeit
70 _{Ge}	92 + 5	diese Arbeit
72 _{Ge}	65.7	Harris (1981)
~ ~	00,1	

Tabelle 9	Tabelle	aller zur	Analyse	der	Verzweigungen	am	^{/9} Se
	und ⁸⁵ Kr	benutzte	n Neutron	nenei	nfangguerschn	itte	•

Nuklid	σ (mb)	Referenz
⁷³ Ge	341	Harris (1981)
⁷⁴ Ge	54,4 ± 3,0	diese Arbeit
75 _{As}	576 ± 35	diese Arbeit
76 _{Se}	146	Reffo (1982)
77 _{Se}	553	Reffo (1982)
78 _{Se}	89,5	Reffo (1982)
79 _{Se}	218	Reffo (1982)
80 _{Se}	44,0 ± 3,0	diese Arbeit
⁷⁹ Br	636 ± 42	diese Arbeit
⁸¹ Br	317 ± 17	diese Arbeit
80 _{Kr} 81 _{Kr} 82 _{Kr} 83 _{Kr} 84 _{Kr} 85 _{Kr} 86 _{Kr}	257 ± 13 738 84 ± 11 251 ± 16 $37,5 \pm 4,5$ 68 $5,1 \pm 0,7$	diese Arbeit Reffo (1982) Walter et al. (1984) Walter et al. (1984) Walter et al. (1984) Reffo (1982) diese Arbeit
⁸⁵ Rb	360 ± 20	diese Arbeit
⁸⁷ Rb	11,0 ± 2,0	diese Arbeit
86 _{sr}	74 ± 5	diese Arbeit
87 _{sr}	100 ± 7	diese Arbeit
88 _{sr}	6,0 ± 0,5 #	Boldeman et al. (1976)

#

unter Berücksichtigung des in Allen et al. (1982) veröffentlichten Korrekturfaktors für die ORELA - Daten Kern zu einem Zustand j des Tochterkerns bezeichnet. P_i bezeichnet die relative Besetzungswahrscheinlichkeit des Niveaus i und ist im thermischen Gleichgewicht, das im folgenden immer als brauchbare Näherung vorausgesetzt wird, durch

$$P_{i} = (2J_{i}+1) \exp[-E_{i}/kT] / \sum_{m} (2J_{m}+1) \exp[-E_{m}/kT]$$
 (3.38)

definiert. J und E stehen hier für Spin und Anregungsenergie der jeweiligen Niveaus, und die Summe läuft über alle Zustände des Mutterkerns. In der Praxis genügt es in vielen Fällen, die Summation auf einige wenige Zustände zu beschränken, da für E[»]kT die Beiträge der höherliegenden Niveaus zur Zustandssumme immer genügend klein werden.

Gemäß den obigen Gleichungen besteht das Problem der Berechnung der stellaren Zerfallsraten also in

- der Kenntnis der Besetzungwahrscheinlichkeiten der Niveaus eines Kerns als Funktion der Temperatur (siehe Walter und Beer 1982)
- und der Zuordnung der, in fast allen Fällen, unbekannten Betazerfallsraten der angeregten Zustände des Mutterkerns in diskrete Niveaus des Tochternuklids.

In Fig. 25 sind die Niveauschemata von ⁷⁹Br und ⁷⁹Se und die unter stellaren Bedingungen möglichen Betaübergänge dargestellt. Entscheidend für die funktionale Abhängigkeit der effektiven Halbwertszeit von der Temperatur des ⁷⁹Se ist der Zerfall des 3,9 min Isomers zum Grundzustand in ⁷⁹Br. Für den log ft-Wert dieses Übergangs existiert keine Messung.

Conrad (1976) schätzte für diese entscheidende Größe log ft = $5,4 \pm 0,5$ aus Übergängen in benachbarten Kernen ab. Er berechnete auch die Temperaturabhängigkeit der Halbwertszeit unter Einschluß der aufgrund der (fast) vollständigen Ionisation auftretenden Effekte des Zerfalls in gebundene Zustände und der Modifikation des Elektroneneinfangs. Die im folgenden verwendeten



Fig. 25 Niveauschemata von ⁷⁹Se und ⁷⁹Br mit den möglichen Übergängen unter s-Prozess-Bedingungen. Der bei weitem wichtigste Zerfall des 96 keV Isomers in ⁷⁹Se ist durch den breiten, weißen Pfeil gekennzeichnet. Die mit den Pfeilen verbundenen Zahlen bezeichnen Q- und log-ft-Werte der Übergänge. Resultate von Conrad (1976) sind in Fig. 26 graphisch wiedergegeben (durchgezogene, dicke schwarze Linie). Die gestrichelten Linien geben die Unsicherheit in der Zerfallsrate wieder, die durch die Unkenntnis des genauen log ft-Wertes des erlaubten Betaübergangs vom 96 keV Isomer in ⁷⁹Se hervorgerufen wird. Als Vergleich sind die Ergebnisse von Newman (1973) und Cosner(1982) eingezeichnet, die unter Vernachlässigung der durch die Ionisation induzierten Effekte gewonnen wurden (dünne, durchgezogene Kurve).

Das Niveauschema von ⁷⁹Se wurde in der Zwischenzeit erweitert (NDS 1982), und ein neuer Zustand bei 128 keV Anregungsenergie gefunden mit den gleichen Spin- und Paritätswerten wie das Isomer. Die Existenz dieses neugefundenen Zustands beeinflußt aber die Ergebnisse von Conrad (1976) nur wenig (Yokoi 1983). Entscheidend bleibt der durch die ungenaue Kenntnis des log ft-Wertes des isomeren Betazerfalls bedingte Fehler in der Zerfallsrate.

Für die Halbwertszeit des Grundzustandes ist nur eine obere Grenze von 65000 a bekannt. Da für den log ft Wert des 7/2+ Zustands im ⁷⁹Se zum 3/2- Zustand in ⁷⁹Br ein Wert >8,4 zu erwarten ist, ergibt sich eine untere Grenze für die Halbwertszeit von ~1500 a. Merkbare Änderungen der effektiven stellaren Zerfallsrate von ⁷⁹Se würden erst bei einer Grundzustandshalbwertszeit kleiner als 1000 a auftreten und erscheinen deshalb unwahrscheinlich.

Wichtig wäre eine Messung zur Bestimmung der β -Halbwertszeit des 96 keV Isomers in 79 Se.

⁸⁵Kr zeigt unter stellaren Bedingungen ein gänzlich anderes Verhalten als ⁷⁹Se. Seine Halbwertszeit bleibt bis zu ~kT=50 keV, selbst unter der Annahme einer Thermalisierung des 305 keV Isomers, nahezu unverändert (Cosner 1982).

Die Frage ob ⁸⁵Kr nun unter stellaren Bedingungen thermalisiert wird oder nicht, spielt für die Ergebnisse dieser Arbeit eine untergeordnete Rolle. Die größte Unsicherheit wird durch das Fehlen eines experimentellen Wertes für den (n, ℓ) -Querschnitt hervorgerufen.



Fig. 26 Effektive Halbwertszeit von ⁷⁹Se als Funktion der Temperatur (Erklärung siehe Text).

Ein Vergleich der charaktistischen Zeitskalen zwischen internen Übergangsraten im ⁸⁵Kr-Kern und der zur Bildung und Zerstörung der jeweiligen Zustände verantworlichen Prozesse spricht gegen die Annahme des thermischen Gleichgewichts zwischen Grundzustand und Isomer und für die hier angewandte Methodik (siehe auch Ward und Fowler 1980).

Von untergeordneter Bedeutung ist die Tatsache, daß sich das Verzweigungsverhältnis zwischen Betazerfall des Isomers und i-Übergang zum Grundzustand des ⁸⁵Kr aufgrund des fast vollständigen Fehlens der Hüllenelektronen unter Synthesebedingungen verändert. Unter terrestrischen Bedingungen zerfallen 78,8% der Kerne im isomeren Zustand zum ⁸⁵Rb und 21,2% zum Grundzustand von ⁸⁵Kr (Lederer und Shirley 1978). Der Übergang zum Grundzustand erfolgt zu 34% durch Konversion, die unter stellaren Bedingungen in guter Näherung zu vernachlässigen ist. Damit erhöht sich die β -Zerfallsrate zum ⁸⁵Rb auf 86%.

Für die Zerfallsraten von ⁸⁰Br und ⁸⁶Rb wurden die in der Arbeit von Cosner (1982) tabellierten Werte verwendet. Wünschenswert wäre eine sorgfältigere Berechnung, etwa unter Verwendung des von Takahashi und Yokoi (1983) entwickelten Formalismus und eine genauere Abschätzung der individuellen log ft-Werte. Die Annahme von globalen Größen ist sehr grob und könnte wesentlich verbessert werden. Da die Beiträge zu $\sigma N(^{80}Se)$ und $\sigma N(^{86}Kr)$, die vom Verhältnis von β^- zu β^+ und Elektoneneinfangraten der Nuklide ⁸⁰Br und ⁸⁶Rb abhängen, aber klein sind, ist auch ihr Einfluß auf die in dieser Arbeit gewonnenen Ergebnisse begrenzt.

Auch für alle anderen Halbwertszeiten wurden die in Cosner (1982) tabellierten Werte verwendet. Als Elektronendichte wurde in Ermangelung einer verläßlichen Bestimmung 10²⁷ (cm⁻³) angenommen, was jedoch für die folgenden Resultate ohne Bedeutung ist. 3.3.4 Beitrag der Hauptkomponente

Um die schwache Komponente ρ^W von der Hauptkomponente (Gl 3.9) trennen und damit eine Analyse der s-Prozeß Verzweigungen am ⁷⁹Se und am ⁸⁵Kr innerhalb des hier diskutierten Modells der stationären s-Synthese durchführen zu können, müssen Temperatur und Neutronendichte einer der Komponenten bekannt sein, da sonst eine eindeutige Lösung unmöglich ist.

Nun sind Temperatur und Neutronendichte der Hauptkomponente als bekannt anzusehen. Sowohl die Arbeit von Beer et al. (1984), die Grenzen für Temperatur und Neutronendichte der Hauptkomponente gibt, als auch eine davon unabhängige Bestimmung der Neutronendichte mittels eines Vergleichs der σ N-Werte von ¹⁴⁸Sm und ¹⁵⁰Sm durch Käppeler et al. (1983) sind konsistent. Verschiedene ältere Arbeiten über Temperatur und Neutronendichte des s-Prozesses finden hier keine Berücksichtigung, einmal aufgrund von Fehlern im Formalismus der Analyse der jeweiligen Verzweigung, zum anderen aufgrund der oftmals dürftigen Datenbasis (siehe auch Almeida und Käppeler (1982) für eine Bestimmung der Temperatur der Hauptkomponente aus dem Verhältnis der Reaktionsraten von ²²Ne(α, δ)/ ²²Ne(α, n).

Temperatur und Neutronendichte der Hauptkomponente, so wie sie im folgenden als bekannt vorausgesetzt werden, sind in Fig. 27 grafisch dargestellt.

Nimmt man die engen Grenzen nach Käppeler et al. (1983) für die Neutronendichte,um den Temperaturbereich nach Beer et al. (1984) einzuengen, folgt daraus für die Temperatur der Hauptkomponente des s-Prozesses

$$18 < kT^{M} < 27$$
 (keV).

Dies impliziert ein τ_{o} der Hauptkomponente von



Fig. 27 Neutronendichte und Temperatur der Hauptkomponente des s-Prozesses.

- 78 -

$$\tau_{O}^{M} = 0,275\pm0,027$$

Für den Bruchteil der Saatkerne ergibt sich dann nach Beer et al.(1984)

$$F^{M} = 0,034\pm0,002$$

Die mit den diesen Parametern für die Hauptkomponente berechneten Beiträge zu den reinen s-Kernen sind in Tabelle 10 aufgeführt.

Tabelle 10 Beitrag N^M der Hauptkomponente des s-Prozesses zu reinen s-Kernen im Massenbereich kleiner 90 im Vergleich zur solaren Häufigkeit N

		v
⁷⁰ Ge	2,4 \pm 0,3	21,5 ±2,0
⁷⁶ Se	1,3 \pm 0,3	5,2 ±0,5
⁸⁰ Kr	0,08 \pm 0,04	1,1 ±0,2
⁸² Kr	1,9 \pm 0,3	2,3 ±0,3
⁸⁶ Sr	1,2 \pm 0,2	2,1 ±0,2
⁸⁷ Sr	1,1 \pm 0,1	2,2 ±0,2

Der relative Beitrag der Hauptkomponente des s-Prozesses zu den solaren Häufigkeiten nimmt also mit fallender Massenzahl ab. Der große Fehler in der s-Häufigkeit von ⁷⁶Se ist durch den großen Fehler im Querschnitt dieses Isotops bedingt (geschätzt etwa 30%). Entscheidend ist, daß die Hauptkomponente des s-Prozesses nicht in der Lage ist, das solare Verhältnis der Häufigkeiten von ⁸²Kr zu ⁸⁰Kr zu reproduzieren. So liegt das Verhältnis $N^{M}(^{82}Kr)/N^{M}(^{80}Kr)$ für die Hauptkomponente mit einem Wert zwischen ~20 bis ~40 weit vom solaren Wert ($N_{\odot}(^{82}Kr)/N_{\odot}(^{80}Kr)=5,16$) entfernt, was zwanglos durch die Neutronendichte und das τ_{\odot} verständlich ist.

3.3.5 Neutronendichte und Temperatur der schwachen Komponente

Mit den in Kapitel 3.3.3 genannten Daten und dem in 3.3.2 beschriebenen Formalismus wurde nun eine Analyse der Verzweigungen am 79 Se und 85 Kr versucht.

Das gesamte verwendete Netzwerk ist in Fig. 28 graphisch dargestellt. Die Verzweigungen am ⁵⁹Ni, ⁶³Ni, ⁷⁵Zn und ⁶⁴Cu spielen für die vorliegende Arbeit nur eine unwesentliche Rolle,und eine Erörterung möge an dieser Stelle außer Betracht bleiben.

Die wesentlichste Randbedingung bei der Untersuchung des Verhaltens des s-Prozeß-Synthesepfades war das Vermeiden der Überproduktion der solaren Häufigkeiten.

Sollen ⁷⁰Ge und ⁷⁶Se im wesentlichen durch den s-Prozeß erzeugt werden, so muß die schwache Komponente ein wesentlich kleineres τ_o als die Hauptkomponente besitzen, da dieser Parameter die Schnelligkeit des Abfalls der σ N-Kurve bestimmt. τ_o darf aber nicht zu klein werden, da sonst der Abfall zu rasch erfolgt und die Beiträge zu den reinen s-Kernen zu klein werden.

Auf den ersten Blick mag es scheinen, als seien zu viele Parameter vorhanden, um eine eindeutig bestimmte Lösung des Problems erreichen zu können : Neben dem unbekannten τ_0 und der unbekannten Saathäufigkeit noch Temperatur und Neutronendichte. Jedoch erwiesen sich diese vier Größen als eng korreliert.

In Fig. 29 ist der maximal mögliche Bruchteil der Saathäufigkeiten F^W der schwachen Komponente in Abhängigkeit von τ^W_O für den



Fig. 28 Graph des zur Bestimmung der Neutronendichte und der Temperatur der schwachen Komponente des s-Prozesses verwendeten Netzwerks.



Fig. 29 Maximal mögliche Saathäufigkeiten für die Kerne ⁵⁸Fe und ⁸⁸Sr (durchgezogene Linien) und für ⁷⁰Ge benötigte Saathäufigkeit (gestrichelte Linie) der schwachen Komponente des s-Prozesses als Funktion von τ_0^W für verschiedene Temperaturen.

82 –

Temperaturbereich von 20 bis 50 keV dargestellt. Die durchgezogenen Linien stellen diejenigen Grenzkurven dar, unterhalb derer keine Überproduktion der Kerne ⁵⁸Fe und ⁸⁸Sr auftritt. Sowohl die Häufigkeit von ⁵⁸Fe, als auch die von ⁸⁸Sr (in 1. Näherung), die von der schwachen Komponente des s-Prozesses stammen, sind unabhängig von den spezifischen Eigenschaften der Verzweigungen am 79 Se und 85 Kr. Die gestrichelte Linie bezeichnet die Saathäufigkeit, die erforderlich wäre, um die Differenz zwischen solarer Häufigkeit und Häufikeit der Hauptkomponente des s-Prozesses von ⁷⁰Ge zu reproduzieren. Da diese Kurve aber immer oberhalb der maximal erlaubten Grenzen der Saathäufigkeiten von ⁵⁸Fe oder (im ausschließlichen Sinne) ⁸⁸Sr verläuft, kann das gewählte stationäre s-Prozeß Modell mit der vorliegenden Datenbasis die solare Häufigkeit des "reinen" s-Kerns ⁷⁰Ge nicht zur Gänze wiedergeben. Dies ist kein ernsthafter Widerspruch zwischen Modell und Realität, da zu jedem der reinen s-Kerne der p-Prozeß einen Beitrag liefert. Der Beitrag des p-Prozesses zur solaren Häufigkeit eines Nuklids sollte jedoch immer wesentlich kleiner als der des s-Prozesses sein. Die solare Häufigkeit von ⁷⁰Ge sollte also überwiegend vom s-Prozeß herrühren. Dies impliziert ein τ_0 der schwachen Komponente des s-Prozesses, das in der Nähe des Schnittpunkts der Kurven der maximal erlaubten Saathäufigkeiten von ⁵⁸Fe und ⁸⁸Sr liegt. Da der Schnittpunkt in guter Näherung nur von τ_{2} und kT abhängt, ist damit die Saathäufigkeit der schwachen Komponente ebenfalls in guter Näherung zu 0,018 festgelegt.

Mit dieser Saathäufigkeit wurden nun Temperatur und Neutronendichte so lange variiert, bis die solaren Häufigkeiten der reinen s-Kerne im betrachteten Massenbereich möglichst gut wiedergegeben wurden. Als Randbedingung wurde noch zusätzlich verlangt, daß mindestens 2/3 der solaren Häufigkeit des ⁷⁰Ge vom s-

Prozeß stammen. Eine Erniedrigung der Saathäufigkeit auf 0,016 verletzte in allen Fällen diese Bedingung. Bessere Übereinstimmung ergab sich, insbesondere für 70 Ge, wenn nicht nur 56 Fe als Saatkern genommen wurde, sondern die solaren Häufigkeiten aller Kerne bis zu A = 66, von denen angenommen werden kann, daß, außer den neutronenreichen wie 58 Fe und 64 Ni, der e-Prozeß für den überwiegenden Teil der Häufigkeit verantwortlich ist.

— 83 —

Von allen Maxwell-gemittelten Neutroneneinfangquerschnitten wurde eine $E^{-1/2}$ Abhängigkeit von kT angenommen, was näherungsweise selbst für den magischen Kern ⁸⁶Kr erfüllt ist.

Der Bereich der möglichen Neutronendichte für die schwache Komponente ist nach oben hin durch die Gefahr der Überproduktion der Kerne mit abgeschlossener Neutronenschale bei n = 50 begrenzt. Sowohl ⁸⁶Kr wie ⁸⁷Rb als auch ⁸⁸Sr erwiesen sich als brauchbare obere Grenzen für die Neutronendichte. Bei Temperaturen unterhalb von 30 keV sinkt diese Grenze auf unter $1 \cdot 10^8$ (cm⁻³) da die effektive Halbwertszeit von ⁷⁹Se dann schon, selbst unter Berücksichtigung der Fehlergrenzen, so groß ist, daß das solare Verhältnis der Häufigkeiten von ⁸⁰Kr und ⁸²Kr nicht mehr reproduziert werden kann. Zu kleine Neutronendichten führen andererseits zu einer Überproduktion von ⁸⁶Sr und ⁸⁷Sr. Für die Wirkungsquerschnitte der instabilen Kerne ⁷⁹Se und ⁸⁵Kr wurde dabei ein Fehler von 30 % angenommen (siehe Walter et al. 1984).

Aufgrund des großen Variationsbereiches der effektiven Zerfallsrate des ⁷⁹Se ist die Temperaturbestimmung der schwachen Komponente des s-Prozesses ebenfalls mit einer großen Unsicherheit behaftet. Unterhalb von 25 keV war es in keinem Fall möglich, das solare Verhältnis von ⁸²Kr zu ⁸⁰Kr zu reproduzieren. Dieses Verhältnis wurde als brauchbar angesehen, wenn es zwischen 4,9 und 6,0 lag, was der, nur durch die solare Häufigkeit des reinen p-Kerns ⁷⁸Kr abschätzbaren, Unsicherheit des p-Prozeß Beitrags zu den beiden s-Nukliden entspricht. Oberhalb von 52 keV war ebenfalls keine widerspruchsfreie Beschreibung der in den Verzweigungen liegenden s-Kerne möglich.

Fig. 30 zeigt das für den möglichen Temperaturbereich der schwachen s-Prozeß Komponente gefundene τ_0 , das, innerhalb der Fehlergrenzen, die solaren Häufigkeiten der reinen s-Kerne bis einschließlich ⁸⁶Sr widerspruchsfrei beschreibt. Als Saathäufigkeit ergab sich



Fig. 30 Innerhalb der Fehlergrenzen mögliches τ_0 als Funktion von kT

$F^{W} = 0,0175 \pm 0,0015$.

Die für Temperatur und Neutronendichte erlaubten Bereiche der Hauptkomponente und der schwachen Komponente des s-Prozesses sind in Fig. 31 gezeigt. Beide Gebiete überlappen nicht, schließen sich also gegenseitig aus.

Es mag unbefriedigend erscheinen, daß es keinen durch einen einzigen Satz von wenigen, im Prinzip bestimmbaren Parametern gekennzeichneten s-Prozeß zu geben scheint. Vielmehr erweist sich mit verbesserter Datenbasis die Notwendigkeit, eine zweite, von der ersten oder Hauptkomponente in den charakteristischen Parametern unterschiedliche und somit in diesem Sinne unabhängige Komponente, einzuführen. Diese ist zwar ebenfalls, wie diese Arbeit zeigt, durch das Modell einer exponentiellen Verteilung der zeitintegrierten Neutronenflüsse beschreibbar, und die Summe beider Komponenten gibt die beobachteten solaren Häufigkeiten gut wieder (siehe Kap. 3.3.7) und steht in keinem Gegensatz zu den bisher gängigen Vorstellungen der Nukleosynthese der schweren Elemente. Doch ist eine eindeutige Interpretation im Augenblick unmöglich.

Von dem in dieser Arbeit gewählten Formalismus (Kap. 3.2 und 3.3.2) abweichend wäre zu untersuchen, ob ein allgemeinerer Ansatz für die Verteilungsfunktion $\rho(\tau)$ die beobachteten Häufigkeiten ebenfalls, ohne die zunächst etwas willkürlich eingeführte Aufteilung in zwei verschiedene s-Prozess-Komponenten, zu reproduzieren vermag (Schatz 1983).



Fig. 31 Erlaubte Bereiche der Neutronendichte und der Temperatur der Hauptkomponente (vergl. Fig. 24) und der schwachen Komponente des s-Prozesses.

3.3.6 Die solare Kryptonhäufigkeit

Anders und Ebihara (1982) geben in ihrer Kompilation der solaren Häufigkeiten für Krypton den Wert $N_{\rho}(Kr) = 45 \pm 5$.

Hierbei handelt es sich aber nicht um einen gemessen Wert relativ zu $Si=10^6$, sondern um eine mehr oder weniger gute Interpolation einer empirischen Systematik der solaren Häufigkeiten.

Wie unsicher die solare Häufigkeit des Elements Krypton wirklich ist, zeigt ein Vergleich zwischen den in der Literatur publizierten Daten (Tabelle 11).

In diesem Fall scheint es gerechtfertigt eine Häufigkeitsbestimmung durch die øN-Systematik zu versuchen, ähnlich dem Vorgehen von Leugers et al. (1979) für Krypton und dem von Walter und Beer (1983) für das Element Quecksilber, von dem ebenfalls aufgrund seiner hohen Flüchtigkeit keine verläßlichen Daten aus der Analyse von primitiven Meteoriten publiziert sind.

$N_{\odot}(Kr)$ (Si=10 ⁶)	Referenz
51,3	Sues's und Urey (1956)
64,4	Cameron (1968)
46,8	Cameron (1973)
41,3	Cameron (1982)
25	Palme, Suess und Zeh (1981)
45 ± 5	Anders und Ebihara (1982)

Tabelle 11Vergleich der publizierten solaren Kryptonhäufigkeiten

--- 88 ---

Nach der vorliegenden Analyse sind die im s-Prozeß erzeugten Häufigkeiten der Hauptkomponente 11,3 \pm 1,4 und die der schwachen Komponente 13,8 \pm 1,9 .

Bei der Häufigkeit des reinen s-Kerns 82 Kr stammen 1,87 ± 0,07 von der Hauptkomponente, 3,81 ± 0,40 von der schwachen Komponente. Da 82 Kr eine relative Häufigkeit von 11,45 % aufweist, folgt für die so berechnete solare Kryptonhäufigkeit :

$$N_{\odot}(Kr) = 50 \pm 4$$
 (Si=10⁶)

Schwer abzuschätzen ist dabei der durch einen möglichen p-Prozeß Beitrag zu ⁸²Kr in der solaren Häufigkeit induzierte Fehler, für den 10 % eine vernünftige Größenordnung zu sein scheint. Der Wert von 45 für die solare Kryptonhäufigkeit stellt also eine Untergrenze dar.

Das Ergebnis dieser Arbeit ist in Übereinstimmung mit den von Suess und Urey (1956), Cameron (1973) und Anders und Ebihara (1982) veröffenlichten Werten, schließt aber die Daten von Cameron (1968), Cameron (1982) und Palme, Suess und Zeh (1981) aus.

3.3.7 Separation der Häufigkeiten im Massenbereich 68<A<89

Im folgenden werden die aus der Analyse des s-Prozeß Pfades gewonnenen Daten der s-Häufigkeiten dazu verwendet, die Beiträge der verschiedenen Syntheseprozesse zu den Häufigkeiten der einzelnen Isotope zwischen ⁶⁹Ga und ⁸⁸Sr soweit wie möglich zu trennen.

Die Beschränkung auf den genannten Massenbereich ist sinnvoll, da unterhalb etwa A=70 die Verzweigungen am ⁶³Ni und ⁶⁴Cu merklichen Einfluß auf die s-Häufigkeiten haben und diese mit abnehmender Massenzahl einen immer geringeren Prozentsatz der solaren Häufigkeiten ausmachen. (Ausnahme : ⁵⁸Fe, siehe oben). Für die ⁶⁴Cu-Verzweigung ist aber die Kenntnis der Elektronendichte während der s-Synthese unerläßlich. Da bis jetzt keine Daten darüber vorliegen, ist hier darauf verzichtet worden, die verschiedenen Syntheseprozesse vom ⁵⁶Fe ab zu trennen.

Die Häufigkeiten aller Nuklide vom ⁶⁹Ga ab bis zum ⁸⁸Sr sind in Tabelle 12, getrennt nach Beiträgen der zwei s-Prozeß-Komponenten und dem für die übrigen Syntheseprozesse (hier p- und r--Prozeß) verbleibenden Rest, aufgeführt. Auffällig ist der hohe p-(und e-?)Anteil bei ⁷⁰Ge. Möglicherweise ist die Ge-Häufigkeit zu hoch. ⁸⁷Rb besitzt einen relativ kleinen r-Beitrag zur solaren Häufigkeit, wird aber durch das s-Prozeß-Modell ebensowenig wie ⁸⁶Kr und ⁸⁸Sr überproduziert.

Fig. 32 zeigt die r-Häufigkeiten der Nuklide im betrachteten Massenbereich. Während die Kerne mit ungerader Massenzahl eine relativ glatte Verteilung zeigen, weisen die Häufigkeiten der Nuklide mit gerader Massenzahl deutliche Strukturen auf und besitzen gegenüber den ungeraden einen, mit Ausnahme des ⁷⁰Zn, generell höheren r-Beitrag.



- 91 -

Tabelle 12 Beitrag der verschiedenen Syntheseprozesse zu den solaren Häufigkeiten im Massenbereich 68<A<89. Für die Kryptonhäufigkeit wurde der in Kap. 3.3.6 gegebene Wert mit einem Fehler von 16 % verwendet (Unsicherheit durch den p-Prozeß Beitrag zu ⁸²Kr mitberücksichtigt)

	solare	S-]	Prozeß	Rest	
Nuklid	Häufigkeit	N^{M}	NW		
	(Si=10 ⁶)	(%)	(%)	(%)	
60					
Ga	22,70 ± 1,57	6-8	43-53	39-51	
^{/1} Ga	15,10 ± 1,04	10-12	56-68	20-40	
⁷⁰ Ge	24,20 ± 2,10	8-11	56-70	20-35	
⁷² Ge	32,40 ± 3,05	7-11	40-49	40-53	
⁷³ Ge	9,20 ± 0,86	4-8	25-33	59-71	
74 Ge	43,10 ± 4,05	7-9	26-34	54-67	
⁷⁶ Ge	9,20 ± 0,86	63	63	100	
75 _{As}	6,79 ± 0,75	4-6	14-20	74-82	
⁷⁴ Se	0,54 ± 0,03		2 004	100	
⁷⁶ Se	5,59 ± 0,36	15-30	65-85	< 20	
⁷⁷ Se	4,72 ± 0,30	5-9	19-26	65-76	
⁷⁸ Se	16,60 ± 1,06	8-15	29-38	47-63	
⁸⁰ Se	30,90 ± 1,98	8-12	11-25	68-81	
⁸² Se	5,71 ± 0,37	-	555	100	
⁷⁹ Br	5,98 ± 1,14	11-14	20-30	56-69	
Br	5,82 ± 1,11	7-9	11-17	74-82	
78 _{Kr}	,170 ± ,027		-	100	

	solare	s-Prc	s-Prozeß		
Nuklid	Häufigkeit (Si=10 ⁶)	N ^{r1} (%)	N" (%)	(%)	
80					
°Kr 82	1,11 ± 0,18	4-12	69-95	< 26	
⁶² Kr	5,73 ± 0,92	30-40	60-70	< 10	
⁸³ Kr	5,74 ± 0,92	10-13	18-27	60-72	
⁸⁴ Kr	28,56 ± 4,57	12-16	16-25	58-72	
86 _{Kr}	8,71 ± 1,39	43-80	18-38	< 39	
85 _{Rb}	5,12 ± 0,36	14-20	17-27	53-69	
87 _{Rb}	2,10 ± 0,15 #	70-120 &	18-37	< 13@	
84 _{Sr}	,132 ± ,011	-	ing.	100	
⁸⁶ sr	2,34 ± 0,19	50-58	40-50	< 10	
87 _{Sr}	1,63 ± 0,14 #	65-74	35-44	805	
⁸⁸ Sr	19,57 ± 1,62	60-66	15-19	15-25	

#	Zu Beginn	der Bildung des Sonnensystems vor 4.5 Ga	
&	Wert >100	möglich aufgrund des Alters des s-Prozesses	
@	Berechnet	aus N(A=87)=konstant	

— 93 —

Referenzen

Allen, B.J., Boldeman, J.W., Macklin, R.L.: 1982, Nucl. Sci. Eng. 82, 230 Almeida, J.: 1982, KfK Report 3347, Kernforschungszentrum Karlsruhe Almeida, J., Käppeler, F.: 1982, Astrophys. J. 256, 417 Alpher, R.A., Herman, R., C.: 1950, Rev. Mod. Phys. 22, 153 Amiet, J.P., Zeh, H.D.: 1968, Z. f. Phys. 217, 485 Anders, E., Ebihara, M.: 1982, Geochim. Cosmochim. Acta 46, 2363 Atkinson, R.d'E.: 1931a, Astrophys. J. 73, 250 Atkinson, R.d'E.: 1931b, Astrophys. J. 73, 308 Atkinson, R.d'E., Houtermans, F.G.: 1929, Z. Phys. 54, 656 Beer, H., Käppeler, F.: 1980, Phys. Rev. C21, 534 Beer, H., Käppeler, F.: 1982, in "Neutron Capture Gamma-Ray Spectroscopy and Related Topics 1981", The Institute of Physics, Conf. Ser. no.62, Bristol u. London, S. 558 Beer, H.: 1983, Private Mitteilung Beer, H., Spencer, R.R., Ernst, A.: 1974, Astron. Astrophys. 37, 197 Beer, H., Walter, G., Macklin, R.L., Patchett, J.: 1984, Vorabdruck Bateman, H.: 1910, Proc. Cambridge Phil. Soc. 15, 423 Bethe, H.A.: 1939, Phys. Rev. 55, 434 Bethe, H.A., Critchfield, C.L.: 1938, Phys. Rev. 54, 248 Bodansky, D., Clayton, D.D., Fowler, W.A.: 1968, Astrophys. J. Suppl. Ser. 16, 299 Boldeman, J.W., Allen, B.J., Musgrove, A.R.de L., Macklin, R.L., Winters, R.R.: 1976, Nucl. Phys. A269, 397 Breskow, F., Treffenberg, L.: 1947, Arkiv Mat. Astron. Fysik 34A, No. 20 Burbidge, E.M., Burbidge, G.R., Fowler, W.A., Hoyle, F.: 1957, Rev. Mod. Phys. 29, 547 Cameron, A.G.W.: 1968, in "Origin and Distribution of the Elements" Ahrends, L.H., (Ed.), Pergamon Press, Oxford (GB), S. 125: Cameron, A.G.W.: 1973, Space Sci. Rev. 15, 121 Cameron, A.G.W.: 1982, in "Essays in Nuclear Astrophysics", Barnes, C.A., Clayton, D.D., Schramm, D.N., (Eds), Cambridge University Press, Cambridge (GB), S. 23 Chadwick, J.: 1932, Nature 129, 312

Clayton, D.D., Fowler, W.A., Hull, T.E., Zimmerman, B.A.: 1961, Ann. Phys. 12, 331 Clayton, D.D., Ward, R.A.: 1974, Astrophys. J. 193, 397 Conrad, J.H.: 1976, Dissertation, Universität Heidelberg Cook, C.W., Fowler, W.A., Lauritsen, C.C., Lauritsen, T.: 1957, Phys. Rev. 107, 508 Cosner, K.: 1982, PhD Thesis, Univ. of Illinois at Urbana Champaign Cosner, K., Truran, J.W.: 1981, Astrophys. Space Sci. 78, 85 Eddington, A.S.: 1920, Report of the 88th Meeting of the BAAS, Cardiff, S.34 Eddington, A.S.: 1926, "The Internal Constitution of the Stars", Cambridge University, Cambridge, England Fröhner, F.: 1968, Gulf Atomic Report GA-8380 Gamow, G.: 1935, Ohio J. Sci. 35, 406 Garg, J.B., Tikku, V.K., Harvey, J.A.: 1981a, Phys. Rev. C23, 683 Garg, J.B., Tikku, V.K., Harvey, J.A., Macklin, R.L., Halperin, J.: 1981b Phys. Rev. C24, 1922 Garg, J.B., Tikku, V.K., Harvey, J.A., Halperin, J.Macklin, R.L: 1982 Phys. Rev. C25, 1808 Hayashi, C., Nishida, M.: 1956, Prog. Theor. Phys. 16, 613 Harris, M.J.: 1981, Astrophys. Space Sci. 77, 357 Hensley, F.: 1980, KfK Report 2504, Kernforschungszentrum Karlsruhe Holmes, J.A., Wooseley, S.E., Fowler, W.A., Zimmerman, B.A.: 1976, At. Data and Nucl. Data Tables 18, 305 Käppeler, F., Beer, H., Wisshak, K., Clayton, D.D., Macklin, R.L., Ward, R.A.: 1982a, Astrophys. J. 257, 821 Käppeler, F., Schatz, G.Wisshak, K.: 1983, KfK Report 3472, Kernforschungszentrum Karlsruhe Käppeler, F., Wisshak, K., Hong, L.D.: 1982b, KfK Report 3412, Kernforschungszentrum Karlsruhe Käppeler, F., Wisshak, K., Winters, R.R., Reffo, G., Mengoni, A.: 1983, Beitrag zur Int. Conf. Nucl. Phys., Florenz, 29.8 - 3.9. Kinsey, R.: 1979, ENDF/B Summary Documentation, BNL-NCS-17541 (ENFD-201), 3rd ed. (ENDF/B-V) Klein, O.: 1947, Arkiv Mat. Astron. Fysik 34A, No. 19

Laul, J.C.: 1973, Atom. Energy Rev. 173, 603

Lederer, C.M., Shirley, V.S.: 1978, "Table of Isotopes", 7. Auflage, Wiley, New York (USA) Leugers, B.: 1979, KfK Report 2895, Kernforschungszentrum Karlsruhe Leugers, B., Käppeler, F., Fabbri, F., Reffo, G.: 1979, in "Proc. Int. Conf. on Nuclear Cross Sections for Technology", Knoxville (Tennessee), NBS Spec. Publ. 594, 1980, S.857 Lorenz, A.: 1978, INDC(NDS)-94/LN, Int. Atom. Energy Agency, Wien Macklin, R.L., Gibbons, J.H.: 1967, Phys. Rev. 159, 1007 Macklin, R.L.: 1983, Private Mitteilung Mayer, M.G., Teller, E.: 1949, Phys. Rev. 76, 1226 NDS : 1982, Nuclear Data Sheets 37(2) Newman, M.J.: 1973, MS Thesis, Rice University, Houston (USA) Newman, M.J.: 1980, Astrophys. J. 219, 676 Öpik,E.J.: 1951, Proc. Roy. Irish Acad. A54, 49 Olive, K.A., Schramm, D.N., Steigman, G., Turner, M.S., Yang, J.: 1981, Astrophys. J. 246, 557 Palme, H., Suess, H.E., Zeh, H.D.: 1981 in "Landolt-Börnstein" Neue Serie VI/2, Kap. 3 und 4 Pandey, M.S., Garg, J.B., Macklin, R., Halperin, J.: 1977, Phys. Rev. C15, 615 Penzias, A.A.: 1980, Science 208, 663 Perrin, J.: 1919, Ann. Phys. 11, 89 Perrin, J.: 1921, Scientia 30, 335 Rau, F.: 1963, Nukleonik 5, 191 Reeves, H., Fowler, W.A., Hoyle, F.: 1970, Nature 226, 727 Reeves, H.: 1965, Stellar Energy Scources, in "Stars and Stellar Systems", Vol. VIII, S.113, University of Chicago Press, Chicago (USA) Reffo, G.: 1982, Private Mitteilung Ringwood, A.E.: 1979, "Origin of the Earth and Moon", Springer Verlag, Heidelberg Russell, H.N.: 1919, Publ. Astron. Soc. Pac. 31, 205 Russell, H.N.: 1929, Astrophys. J. 70, 11

Schatz, G.: 1983, Private Mitteilung Seeger, P.A., Fowler, W.A., Clayton, D.D.: 1965, Astrophys. J. Suppl. 11, 121 Schmid-Burgk, J.: 1980, in "Progress in Particle and Nuclear Physics", Vol. 6 , D.Wilkinson (Ed.), Pergamon Press, Oxford (GB), S.295 Schramm, D., N., Arnett, W.D., (Eds.): 1973, "Explosive Nucleosynthesis", University of Texas Press, Austin (USA) Salpeter, E., E.: 1952, Astrophys. J. 115, 326 Salpeter, E., E.: 1954, Mem. Soc. Roy. Sci., Liège, 131 Salpeter, E., E.: 1957, Phys. Rev. 107, 596 Spencer, R.R., Beer, H.: 1976, Nucl. Sci. Eng. 60, 390 Spencer, R.R.: 1983, Private Mitteilung Suess, H., E., Urey, H.C.: 1956, Rev. Mod. Phys. 28, 53 Takahashi, K., Yokoi, K.: 1983, Nucl. Phys. A404, 578 Trimble, V.: 1982, Rev. Mod. Phys. 54, 1183 Trimble, V.: 1983, Rev. Mod. Phys. 55, 511 Truran, J., W.: 1972, Astrophys. J. 177, 453 Truran, J., W., Iben, I., Jr.: 1977, Astrophys. J. 216, 797 Ulrich, R.K.: 1973, in "Explosive Nucleosynthesis", Schramm, D., N., Arnett, W.D., (Eds.), University of Texas Press, Austin (USA), S.139 Ulrich, R.K.: 1982, in "Essys in Nuclear Astrophysics", Barnes, C.A., Clayton, D.D., Schramm, D.N., (Eds.), University of Texas Press, Austin (USA), S. 301 Wagoner, R.V.: 1973, Astrophys. J. 179, 343 Walter, G., Beer, H.: 1982, KfK Report 3327, Kernforschungszentrum Karlsruhe Walter, G., Beer, H.: 1983, Astron. Astrophys. 123, 279 Walter, G., Leugers, B., Käppeler, F., Bao, Z.Y., Erbe, D., Rupp, G., Reffo, G., Fabbri, F.: 1983, KfK Report 3652, Kernforschungszentrum Karlsruhe Ward, R.A., Fowler, W.A.: 1980, Astrophys. J. 238, 266 Ward, R.A., Newman, M.J., Clayton, D.D.: 1976, Astrophys. J. Suppl. 31, 33 Ward, R.A., Newman, M.J.: 1978, Astrophys. J. 219, 195 Weinberg, S.: 1977, "The First Three Minutes", Plenum Press, New York (USA)

von Weizsäcker, C.F.: 1937, Phys. Z. 38, 176 von Weizsäcker, C.F.: 1938, Phys. Z. 39, 633 Wisshak, K., Käppeler, F., Reffo, G., Fabbri, F.: 1983a, KfK Report 3516, Kernforschungszentrum Karlsruhe Wisshak, K., Käppeler, F., Macklin, R.L., Reffo, G., Fabbri, F.: 1983b, KfK Report 3582, Kernforschungszentrum Karlsruhe Wisshak, K., Walter, G., Käppeler, F.: 1984, Nucl. Instr. Meth. 219, 136 Yokoi, K.: 1983, Private Mitteilung

F.	đ	E	ď	E	ď	E	ď
(keV)	(b)	(keV)	(b)	(keV)	(b)	(keV)	(b)
		()	(8)	()	(~)	(((())))	(~)
3 21	2 8100	4 14	2 3100	4 50	2 0100	4 75	1 8100
5 00	1 6000	5 25	1 5970	5 50	2.0100	5 75	1 8440
6 00	2 0670	6 25	1 7690	6 50	1 5710	6 75	1 5960
7 00	1 7780	7 25	1.7050	7 50	1 6040	7 75	1 2230
8 00	1 4940	7.2J 8.25	1 2080	7.50	1.0040	7.75 9.75	1,2250
0.00	1 2200	0.25	1.3060	0.50	1,2440	0.75	1.1080
10 00	1,2090	3.23	1,2040	9.50	0.9790	9.75	1.0710
11 00	1.2200	11.25	1,1290	11 50	1 0200	10.75	1 1100
12.00	1,3300	11.25	1.4420	11.50	1.0890	11.75	1.1100
12.00	1.2040	12.25	1,1210	12.50	0.7007	12.75	1.1140
15.00	1.0970	13.25	0.8579	15.50	0.9645	13.75	0.7429
14.00	1.0120	14.25	0.7768	14.50	0.9024	14.75	0.8962
15.00	0./883	15.25	0.8989	15.50	0.8902	15.75	0.8506
17 00	0.03/0	16.25	0.8901	16,50	0.8812	16.75	0.7615
17.00	0.7512	17.25	0.9800	17.50	0.7415	17.75	0.7879
18.00	0.7939	18.25	0.8412	18.50	0.8116	18.75	0.7710
19.00	0.7998	19.25	0.6236	19.50	0.5644	19.75	0.5803
20.00	0.//33	20.25	0.6531	20.50	0./136	20.75	0.6778
21.00	0.6425	21.25	0./0/9	21.50	0.6545	21.75	0.5991
22.00	0.7025	22.25	0.4566	22,50	0.6760	22.75	0.6052
23.00	0.5663	23.25	0.5854	23.50	0.6408	23.75	0.6297
24.00	0.5852	24.25	0.7044	24.50	0.6289	24.75	0.5169
25.00	0.6044	25.25	0.7617	25.50	0.6211	25.75	0.5548
26.00	0.5579	26.25	0.5139	26.50	0.6161	26.75	0.6040
27.00	0.6571	27.25	0.6413	27.50	0.6066	27.75	0.6047
28.00	0.6330	28.25	0.5942	28.50	0.7365	28.75	0.6187
29.00	0.6132	29.25	0.5221	29.50	0.6780	29.75	0.4849
30.00	0.6542	30.25	0.6644	30,50	0.5350	30.75	0.5754
31.00	0.5415	31.25	0.5056	31.50	0.5256	31.75	0.5764
32.00	0.4946	32.25	0.5560	32.50	0.5382	32.75	0.5409
33.00	0.5562	33.25	0.5401	33.50	0.5684	33.75	0.5215
34.00	0.4651	34.25	0.4600	34.50	0.4897	34.75	0.5185
35.00	0.5046	35.25	0.4990	35.50	0.5426	35.75	0.5129
36.00	0.4932	36.25	0.4746	36.50	0.5034	36.75	0.5305
37.00	0.4471	37.25	0.5649	37.50	0.4721	37.75	0.5652
38.00	0.5694	38.25	0.5662	38.50	0.5678	38.75	0.4999
39.00	0.5062	39.25	0.5068	39.50	0.5926	39.75	0.4884
40.00	0.5444	40.25	0.4848	40.50	0.5039	40.75	0.5127
41.00	0.4955	41.25	0.4759	41,50	0.5545	41.75	0.4677
42.00	0.4280	42.25	0,4687	42.50	0.4808	42.75	0.3888
43.00	0.4651	43.25	0.5333	43.50	0.4569	43.75	0.4446
44.00	0.3771	44.25	0.3990	44.50	0.4522	44.75	0.5129
45.00	0.4543	45.25	0.3903	45.50	0.4371	45.75	0.4504
46.00	0.3930	46.25	0.4782	46.50	0.4068	46.75	0.5032
47.00	0.4663	47.25	0.4557	47.50	0.4621	47.75	0.4161
48.00	0.4868	48.25	0.4782	48.50	0.3963	48.75	0.3662
49.00	0.3820	49.25	0.4155	49,50	0.4569	49.75	0.4234

Anhang Al Standardquerschnitt von ¹⁹⁷Au nach ENDF/B-V

Е	Ø	E	Ø	E٠	σ	Е	۵
(keV)	(b)	(keV)	(b)	(keV)	(b)	(keV)	(b)
50.00	0.1010	50.05	0 (010	50 50	0 51/0		0 1 / 05
50.00	0.4246	50.25	0.4010	50.50	0.5148	50.75	0.4405
51.00	0.4895	51,25	0.4433	51.50	0.4310	51.75	0,4181
52.00	0.3641	52.25	0.4452	52.50	0.4894	52.75	0.3/92
53.00	0.6243	53.25	0.42/9	53.50	0.3900	53.75	0.4636
54.00	0.4226	54.25	0.4214	54.50	0.4596	54.75	0.3891
55.00	0.4316	55.25	0.4254	55.50	0.4596	55.75	0.4226
56.00	0.4068	56.25	0.4621	56.50	0.4554	56.75	0.3803
57.00	0.3890	57.25	0.3694	57.50	0.3774	57.75	0.4174
58.00	0.4143	58.25	0.4160	58.50	0.4230	58.75	0.3/61
59.00	0.4032	59.25	0.3895	59.50	0.4049	59.75	0.4/25
60.00	0.3896	60.25	0.3788	60.50	0.4307	60.75	0.3996
61.00	0.3712	61.25	0.3554	61.50	0.4084	61.75	0.3664
62.00	0.3564	62.25	0.3896	62.50	0.4037	62.75	0.3886
63.00	0.4043	63.25	0.4148	63.50	0.3825	63.75	0.3498
64.00	0.3476	64.25	0.3961	64.50	0.3707	64.75	0.3729
65.00	0.4065	65.25	0.3449	65.50	0.3683	65.75	0.3867
66.00	0.4151	66.25	0.3608	66.50	0.3708	66.75	0.3570
67.00	0.4271	67.25	0.4328	67.50	0.3650	67.75	0.3938
68.00	0.4192	68.25	0.3964	68.50	0.4162	68.75	0.3939
69.00	0.3743	69.25	0.3745	69.50	0.3143	69.75	0.3519
70.00	0.3611	70.25	0.3706	70.50	0.3957	70.75	0.3859
71.00	0.3639	71.25	0.3669	71.50	0.3436	71.75	0.3819
72.00	0.3675	72.25	0.3684	72.50	0.3846	72.75	0.3938
73.00	0.4056	73.25	0.3600	73.50	0.3735	73.75	0.3630
74.00	0.3484	74.25	0.3520	74.50	0.3624	74.75	0.4279
75.00	0.3967	75.25	0.3682	75.50	0.3933	75.75	0.3767
76.00	0.3618	76.25	0.3338	76.50	0.3001	76.75	0.3678
77.00	0.3917	77.25	0.3359	77.50	0.3372	77.75	0.3699
78.00	0.3157	78.25	0.3184	78.50	0.3211	78.75	0.3500
79.00	0.3434	79.25	0.3594	79.50	0.3467	79.75	0.3418
80.00	0.3242	80.25	0.3405	80.50	0.2897	80.75	0.3113
81.00	0.3435	81.25	0.3375	81.50	0.3279	81.75	0.3691
82.00	0.3816	82.25	0.3469	82.50	0.3420	82.75	0.3297
83.00	0.3174	83.25	0.2823	83.50	0.3348	83.75	0.3488
84.00	0.3375	84.25	0.3137	84.50	0.2857	84.75	0.3118
85.00	0.3163	85.25	0.3520	85.50	0.3038	85.75	0.3232
86.00	0.2787	86.25	0.2960	86.50	0.3172	86.75	0.3319
87.00	0.2817	87.25	0.2749	87.50	0.3193	87.75	0.3211
88.00	0.3118	88.25	0.2924	88.50	0.2786	88.75	0.3076
89.00	0.3275	89.25	0.2980	89.50	0.3099	89.75	0.3360
90.00	0.3193	90.25	0.3132	90.50	0.3106	90.75	0.2820
91.00	0.2897	91.25	0.3290	91.50	0.3080	91.75	0.3217
92.00	0.2925	92.25	0.3052	92.50	0.2985	92.75	0.3122
93.00	0.3164	93.25	0.320	93.50	0.2971	93.75	0.314
94.00	0.2924	94.25	0.3334	94.50	0.3369	94.75	0.3147
95.00	0.3739	95.25	0.3419	95.50	0.3157	95.75	0.2926
96.00	0.3016	96.25	0.308	96.50	0.2990	96.75	0.2746
97.00	0.2912	97.25	0.3156	97.50	0.3039	97.75	0.3116
98.00	0.3048	98.25	0.2732	98.50	0.2692	98.75	0.3126
99.00	0.3170	99.25	0.3203	99.50	0.2913	99.75	0.2973

ς.
E (keV)	б (b)	E (keV)	б (b)	E (keV)	σ (b)	E (keV)	σ (b)
	. 200 - ene and 200 - Ene and 200 - Ene a						
10000	0.3130	110.00	0.3070	120.00	0.3050	130.00	0.2950
140.00	0.2900	150.00	0.2830	160.00	0.2790	170.00	0.2730
180.00	0.2680	190.00	0.2620	200.00	0.2570	210.00	0.2510
220.00	0.2450	230.00	0.2410	240.00	0.2350	250.00	0.2300
260.00	0.2250	280.00	0.2160	300,`00	0.2080	320.00	0.1980

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
3 20	65 23	115 79	9 / 1	85 04	3/ 00
3 40	89.29	151 06	8 54	356 77	61 g/
3 50	33 89	131.00	8 66	72/ 66	51 86
3 61	120 01	113 80	8 79	69 40	39 67
3.71	6 27	144 18	8 92	37 15	30 10
3.82	238 37	99 21	9.04	13 16	28 85
3.92	6.43	73 39	9 14	0.89	39 78
4.02	17.70	99.73	9.25	169.25	41.55
4.13	-27.89	-134.17	9.35	642.33	52.51
4.23	625.82	83.02	9.46	26.00	48.21
4.34	1152.32	114.96	9.57	33.91	37.45
4.44	106.54	119.05	9.68	34.41	31.73
4.55	29.27	97.89	9.80	222.40	32.50
4.66	13.87	77.54	9.91	593,52	36.62
4.77	18.00	75.07	10.03	217.69	24.31
4.87	31.31	59.64	10.15	168.56	26.21
4.98	174.83	154.88	10.27	553.90	38.29
5.09	37.14	96.18	10.39	918.66	48.29
5.20	57.04	99.02	10.52	157.61	28.98
5.31	29.96	68.81	10.65	78.09	29.99
5.42	182.18	67.90	10.78	48.84	25.14
5.53	930.06	54.64	10.91	0.34	18.45
5.64	221.87	58.09	11.05	26.39	17.72
5.75	64.06	50.38	11.19	18.56	19.14
5.86	32.40	43.70	11.33	-1.83	-20.27
5.96	375.36	64.33	11.47	48.53	20.07
6.08	69.38	48.75	11.62	106.90	20.26
6.19	85.09	54.99	11.77	373.78	21.08
6.31	-15.16	-67.99	11.89	28.33	21.04
6.41	78.97	57.94	12.00	62.46	22.36
6.52	221.85	48.55	12.10	26.44	20.74
6.62	50.22	55.86	12.21	249.84	23.02
6.73	820.06	59.02	12.31	624.80	31.94
6.84	102.94	4/.41	12.42	51.52	27.52
0.95	40.89	41.70	12.53	436.30	32.23
7.07	31.15	45.03	12.64	76.44	21.90
7.19	595.53	48,16	12.76	24.87	18.99
7.51	51.70	38.05	12.8/	10.26	18.49
7.42	50.00	54.99	12.99	49.49	18.93
7 60	J29.J9 435 57	80 33	13.10	213,3/ 510 95	21.0Z 26 /4
7 73	90 an	60.33	12.22	31U.03 20 77	20.40
7 8/	20.90	4J.47 37 17	12.34	70 01	10 05
7 95	2.40 41. 61.	38 / 3	13.40	70.71 35 70	17.02 01 01
8 06	17 00	40.40	12.39	397 34	21.21 27.20
8 18	443 83	40.09 5/ 3/	13./1	J7/,J0 185 79	24.20 10 1/
8.29	132 00	38 70	13.04	102.73	16 00
- • • • ·	106.00	JU.14	10.7/		TO . OO

Anhang A2 Differentieller Neutroneneinfangquerschnitt der ⁷⁰Ge Probe

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
14 10	67 69	16 92
14 23	224 41	18 25
14.25	5 11	15 50
14.50	24 16	15,00
14.50	182 97	16 41
14.04	50 36	10.41
14.70	31 05	1/ 02
14.95	26 14	14.92
15 22	17 08	14.01
15 37	4 79	13 57
15 52	198 80	14 09
15.52	135 02	14.09
15 92	371 86	17.60
15 02	153 27	1/.02
16 15	215 39	14.17
16 21	213.50	13.50
16.51	290.50	11 34
16.47	75 70	11.54
16.04	334 77	12.07
16.02	139 00	10.81
17 16	218 82	11 96
17 34	83 67	10.90
17 59	63.64	10.98
17.52	5/ 13	10.22
17.70	32 01	9.00
18 08	20 74	9.03
18 27	48 52	8 94
18 47	136 71	9.24
18 67	122 83	8 87
18 82	392 07	16 36
18 92	124 59	13 15
19 02	91 05	13 39
19 13	342 81	17 38
19 23	272.01	15 48
19.34	51.79	13.46
19.44	227.40	14.87
19.55	310.60	15.63
19.66	277.77	14.43
19.77	87.27	11.69
19.88	67.16	11.03
19.99	145.77	11.52
20.10	269.85	12.83
20.21	109.36	10.89
20.33	17.59	10.32
20.44	68.25	10.67
20.56	174.25	11.76
20.67	147.41	11.13
20.79	76.26	10.42
20.91	16.16	9.93
21.03	10.45	9.67
21.15	16.28	9.36

E (keV)	ơ (mb)	Δσ (mb)
21.27	12.06	9.03
21.39	91.28	9.35
21.52	212.97	10.38
21.64	72.48	9.24
21.77	18.72	8.96
21.90	37.12	9.09
22.02	173.11	10.09
22.15	170.06	9.67
22.28	32.37	8.12
22.41	60.64	7.93
22.55	120.05	8.34
22.68	50.74	7.84
22.82	60.18	8.07
22.95	142.95	8.86
23.09	54.53	8.00
23.23	39.00	7.00
23.57	125 14	7.07
23.65	326 43	9 93
23.80	283.79	9.08
23.94	100.32	7.02
24.09	27.78	6.49
24.24	29.96	6.35
24.39	121.80	6.92
24.54	171.83	7.18
24.69	45.73	6.25
24.84	70.91	6.37
25.00	81.79	6.47
25.15	187.25	7.31
25.31	86.15	6.45
25.47	91.90	6.52
25.63	123.35	6.82
25.79	116.66	6.84
23.90	25.20	6.40
20.12	23.39	6 15
26.29	187 52	6 81
26.40	116 32	6.01
26.80	86.87	5.63
26.97	209.40	6.56
27.15	185.75	6.33
27.33	118.08	5.70
27.50	276.07	6.95
27.68	227.23	6.32
27.87	159.54	5.52
28.05	76.95	4.81
28.24	28.09	4.49
28.42	20.83	4.40
28.61	32.73	4.53
28.81	119.02	5.02
29.00	142.59	5.14

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
		ng ang ang ang ang ang ang ang ang ang
29 19	51 10	4 43
29.19	27 92	4.45
29.59	59.34	4.30
29.79	143.93	4.50
30.00	104.24	4.56
30.20	82.82	4.38
30.41	140.17	4.83
30.62	59.05	4.33
30.83	30.08	4.15
31.05	50.66	4.30
31.26	86.70	4.49
31.48	149.21	4.92
31.70	150.88	4.86
31.93	89.56	4.32
32.15	101.51	4.32
32.38	101.45	4.23
32.61	67.62	3.95
32.84	26.94	3.66
33.08	25.05	3.57
33.32	25.23	3.58
33.56	10.07	3.55
33.80	21.88	3.59
34.05	99.74	4.01
34.29	94.04 41 30	3.94
34 80	2/ 98	3 40
35.06	54.01	3 48
35.32	98.97	3.71
35.58	73.80	3.62
35.85	161.38	4.27
36.11	154.19	4.23
36.39	87.33	3.72
36.66	119.87	3.85
36.94	140.38	3.90
37.22	101.31	3.56
37.50	74.67	3.33
37.79	52.40	3.20
38.08	86.59	3.37
38.38	72.56	3.32
38.67	112.53	3.55
38.98	67.38	3.24
39.28	55.88	3.10
39.59	110 50	3.44
39.90 60 99	110.50	3.48
40.22 40.52	/0.5U 60 75	3.24
40.34 70 04	02./3	3.11
40.00	116 11	3.20
41 50	115 76	3 40
41.85	63.98	3,10
42.19	107.15	3.34

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
99 L3 L6 10 10 10 10 13 L3 13		na an an an an
42.53	86.81	3.14
42.88	61.26	2.95
43.23	46.73	2.81
43.59	36.79	2.71
43.95	76.62	2.92
44.31	89.26	2.97
44.68	66.88	2.84
45.06	92.39	2.95
45.44	75.00	2.79
45.82	61.82	2.62
46.21	30.24	2.38
46.60	64.17	2.51
47.00	46.37	2.39
47.41	66.94	2.53
47.81	139.91	3.02
48.23	67.90	2.62
48.65	61.83	2.60
49.07	50.21	2.51
49.50	90.12	2.70
49.94	123.53	2.89
50.38	94.19	2.68
50.83	70.02	2.51
51.29	12.00	2.55
51.75	64.55	2.40
52.68	41.10	2.37
53 16	63 61	2.57
53.65	79.54	2.49
54.14	84.16	2.47
54.64	75.41	2.34
55.15	46.01	2.16
55.66	80.71	2.31
56.18	79.39	2.27
56.71	74.53	2.24
57.25	70.20	2.17
57.79	36.47	1.98
58.34	59.53	2.07
58.90	60.54	2.07
59.46	34.16	1.92
60.04	42.06	1.93
60.62	58.19	1.99
61.21	/9.11	2.05
61.82	86.32	2.07
62.42	48,98	1.04
03.U4 43 47	01.29	1.05
00.0/ 6/ 21	00.11 7/ /0	1 00
04.JI 6/ 04	74.40	1 20
04.90 65 61	20.JI	1 01
66 28	65 79	1 80
66.96	44.47	1.68

X

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	ơ (mb)	Δσ (mb)
~ ~ ~ ~ ~				10.00	0.00
67.64	39.39	1.63	115./3	43.38	0.90
68.34	51.93	1.66	117.30	51.32	0.92
69.05	68.75	1./3	118.89	48.38	0.90
69.77	58.52	1.65	120.52	38.75	0.83
70.50	78.40	1./2	122.19	4/./3	0.88
71.24	60.44	1.60	123.89	53.4/	0.90
72.00	43.12	1.50	125.62	44.21	0.85
72.76	57.40	1.56	127.39	48.51	0.86
73.54	64.85	1.59	129.20	41.80	0.81
74.33	59.52	1.55	131.05	39.83	0.78
75,14	51.63	1.50	132.94	52.94	0.83
75.96	57.16	1.49	134.87	56.27	0.83
76.79	52.44	1.45	136.84	49.91	0.80
77.63	43.41	1.38	138.85	53.59	0.80
78.49	41.03	1.34	140.91	44.23	0.75
79.36	49.90	1.35	143.02	48.97	0.77
80.25	58.41	1.38	145.17	50.23	0.77
81.15	53.47	1.34	147.37	46.26	0.75
82.07	41.13	1.28	149.62	42.48	0.72
83.00	43.45	1.28	151.93	43.59	0.72
83,95	57.48	1.33	154.29	43.35	0.71
84.92	55.48	1.28	156.70	43.16	0.71
85.90	53.46	1.25	159.17	45.11	0.71
86.90	36.80	1.14	161.70	39.43	0.68
87.92	53.40	1.21	164.29	38.64	0.65
88.95	55.43	1.20	166.95	34.61	0.62
90.01	48.45	1.16	169.66	40.26	0.64
91.08	58.57	1.21	172.45	45.36	0.66
92.17	62.94	1.22	175.30	46.60	0.66
93.28	58.53	1.19	178.23	44.00	0.64
94.42	47.77	1.14	181.23	48.60	0.67
95.57	48.04	1.12	184.30	46.89	0.65
96.74	60.39	1.16	187.46	37.73	0.60
97.94	47.31	1.08	190.69	38.32	0.59
99.16	44.90	1.04	194.02	38.88	0.60
100.40	45.93	1.01	197.42	38.98	0.60
101.66	39.97	0.95	200.92	39.60	0.62
102.95	35.48	0.91	204.52	.46.29	0.66
104.26	38.29	0.91	208.21	45.17	0.68
105.60	41.40	0.92	212.00	38.73	0.70
106.96	47.07	0.93	215.89	37.63	0.76
108.35	39.37	0.90	219.90	42.94	0.89
109.77	39.64	0.90	224.01	40.63	1.04
111.22	41.89	0.90	228.24	35.77	1.29
112.69	43.68	0.91	232.60	29.40	1.71
114.20	44.49	0.91	237.08	18.88	2.76

	n ind ind and and and and and ind	101 July 101 102 103 103 104 105 105 105	~~~~~~		
E (keV)	ơ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	ơ (mb)	∆ơ (mb)
3.29	415.09	76.88	8.41	313.10	27.63
3.40	818.58	110.90	8.54	367.67	31.85
3.50	1053.57	76.82	8.66	441.26	35.29
3.61	277.41	74.32	8.79	231.01	30.36
3.71	373.31	96.91	8.92	121.56	22.29
3.82	459.88	67.52	9.04	286.05	23.24
3.92	111.14	47.84	9.14	395.27	33.87
4.02	140.93	65.70	9.25	73.98	29.77
4.13	576.27	97.14	9.35	399.70	36.37
4.23	608.81	57.84	9.46	306.16	39.06
4.34	1378.75	98.11	9.57	424.99	33.13
4.44	139.20	79.05	9.68	172.15	24.30
4.55	544.86	73.38	9.80	213.42	24.31
4.66	200.19	52.64	9.91	218.01	23.09
4.77	944.93	69.91	10.03	188.56	18.07
4.87	351.19	42.47	10.15	300.27	21.23
4.98	1080.34	146.70	10.27	315.57	26.22
5.09	137.81	65.21	10.39	335.26	27.12
5.20	453.01	73.09	10.52	113.57	21.40
5.31	384.55	50.05	10.65	158.16	23.05
5.42	395.80	49.25	10.78	119.14	19.15
5.53	820.74	40.36	10.91	224.60	15.15
5.64	95.15	39.02	11.05	285.68	15.26
5.75	321.70	36.59	11.19	266.83	16.23
5.86	475.10	34.00	11.33	192.44	16.39
5.96	318.75	44.84	11.47	382.20	18.67
6.08	83.85	33.60	11.62	331.32	17.84
6.19	81.96	37.95	11.77	196.85	14.77
6.31	358.86	50.87	11.89	240.32	17.81
6.41	324.18	42.85	12.00	410.56	21.52
6.52	175.37	33.81	12.10	146.20	16.53
6.62	455.81	44.24	12.21	251.57	18.12
6.73	629.30	42.15	12.31	145.26	18.36
6.84	283.55	35.02	12.42	82.45	21.08
6.95	172.40	29.98	12.53	283.48	23.28
7.07	96.77	31.87	12.64	389.72	21.16
7.19	582.05	36.89	12.76	113.91	14.99
7.31	605.72	34.50	12.87	226.96	15.87
7.42	438.48	28.74	12.99	105.44	14.82
7.52	271.68	34.78	13.10	188.42	16.56
7.62	382.79	58.71	13.22	429.07	20.77
7.73	496.15	37.19	13.34	294.44	17.64
7.84	173.43	27.41	13.46	130.55	15.68
7.95	333.03	30.26	13.59	197.26	17.75
8.06	389.90	33.18	13.71	271.39	17.86
8.18	174.49	33.64	13.84	339.06	16.55
8.29	459.44	32.65	13.97	164.65	13.27

Anhang A3 Differentieller Neutroneneinfangquerschnitt von ^{nat}Ga

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)

1/ 10	050 (0	15 10
14.10	259.40	15.13
14.23	198.74	14.27
14.57	204.02	14.20
14,50	174 09	12.94
14.78	207.62	13.23
14.93	119.73°	12.12
15.07	107.98	11.82
15.22	290.84	13.72
15.37	413.63	15.13
15.52	196.12	11.26
15.67	313.20	12.95
15.83	338.10	14.33
15.98	220.38	12.10
16.15	106.15	9.69
16.31	261.23	10.77
16.4/	246.40	10.63
16.04	112.02	0.90
16 98	150 53	8 73
17.16	159.80	9.21
17.34	130.09	9.03
17.52	141.10	8.58
17.70	298.07	9.73
17.89	211.65	8.39
18.08	228.50	8.42
18.27	218.01	8.35
18.47	166.41	7.66
18.67	242.12	8.20
18.82	162.01	10.60
10.92	202.32	11.55
19.02	277.33	13.19
19.13	233 00	12.50
19.34	125.25	11.34
19.44	178.95	11.62
19.55	191.07	11.36
19.66	215.31	11.25
19.77	269.65	11.73
19.88	290.94	11.62
19.99	224.50	10.38
20.10	111.89	8.87
20.21	164.51	9.40
20.33	133.63	9.09
20.44	118.62	8.9/ 8 69
20.50	100 30	0.0J 8 45
20.79	165 97	9.05
20.91	192.88	9.46
21.03	151.11	8.80
21.15	196.06	9.10

E (keV)	ơ (mb)	∆ơ (mb)
21.27	339.37	10.95
21.39	251.10	9.37
21.52	141.04	/.00
21.04	149.74	8.45
21.77	177 07	8 57
22.02	180.71	8.45
22.15	178.30	8.12
22.28	209,45	8.18
22.41	231.40	8.12
22.55	137.23	6.98
22.68	139.46	7.04
22.82	184.38	7.64
22.95	103.82	6.89
23.09	119.83	6.98
23.23	197.35	7.64
23.37	201.98	7.48
23.51	208.99	7.39
23.65	186.33	6.90 7 16
23.00	181 07	7.10
23.94	63 57	5 43
24.05	82 80	5.42
24.39	158.27	6.01
24.54	182.85	6.14
24.69	148.46	5.84
24.84	178.57	6.12
25.00	184.95	6.19
25.15	147.18	5.75
25.31	163.27	5.91
25.47	187.86	6.17
25.63	188.05	6.22
25.79	186.82	6.26
25.96	205.87	6.47
26.12	1/2.00	6.02
20.29	102.84	2.24
20.40	04.04 85 36	4.00
26.80	94 68	4.75
26.00	130 51	4.00
27,15	105.31	4.68
27.33	81,93	4.44
27.50	121.59	4.59
27.68	183.69	4.99
27.87	153.45	4.58
28.05	130.97	4.29
28.24	117.56	4.15
28.42	91.52	3.94
28.61	139.06	4.32
28.81	206.02	4.86
29.00	192.93	4.71

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
		4			
29.19	157.41	4.32	42.53	112.13	2.78
29.39	129.03	4.01	42.88	143.67	2.98
29.59	111.08	3.82	43.23	156.26	3.02
29.79	160.00	4.17	43.59	123.88	2.73
30.00	146.61	4.08	43.95	110.33	2.64
30.20	138.78	3.99	44.31	119.33	2.69
30.41	167.88	4.27	44.68	`93.49	2.51
30.62	154.03	4.20	45.06	78.09	2.37
30.83	129.15	3.99	45.44	93.39	2.42
31.05	137.78	4.08	45.82	128.62	2.58
31.26	145.80	4.14	46.21	120.42	2.46
31.48	130.16	3.98	46.60	80.51	2.17
31.70	170.71	4.25	47.00	113.04	2.35
31.93	190.28	4.35	47.41	117.47	2.40
32.15	194.21	4.32	47.81	97.01	2.29
32.38	198.04	4.28	48.23	106.16	2.40
32.61	186.42	4.12	48.65	101.56	2.38
32.84	124.18	3.55	49.07	104.02	2.37
33.08	143.40	3.64	49.50	110.76	2.38
33.32	150.11	3.67	49.94	116.80	2.40
33.56	130.38	3.56	50.38	107.91	2.33
33.80	117.41	3.45	50.83	80.42	2.14
34.05	104.70	3.37	51.29	76.11	2.13
34.29	105.63	3.35	51.75	93.07	2.22
34.55	130.04	3.47	52.21	115.01	2.36
34.80	133.95	3.43	52.68	111.77	2.31
35.06	125.73	3.30	53.16	118.97	2.34
35.32	·82.18	2.98	53.65	99.62	2.19
35.58	97.58	3.14	54.14	91.02	2.10
35.85	147.68	3.51	54.64	110.48	2.17
36.11	141.39	3.48	55.15	107.78	2.12
36.39	112.55	3.25	55.66	87.85	1.96
36.66	93.86	3.05	56.18	96.14	1.99
36.94	86.89	2.92	56./1	85.12	1.91
37.22	113.08	3.04	57.25	96.69	1.96
37.50	129.63	3.10	57.79	108.77	2.02
37.79	141.82	3.18	58.34	105.31	1.98
38.08	105.42	2.91	58.90	109.28	2.00
38.38	110.68	2.96	59.46	114.88	2.02
38.67	126.11	3.05	60.04	89.95	1.83
38.98	118.06	2.97	60.62	/9.13	1.76
39.28	112.36	2.92	61.21	99.43	1.83
39.59	123.79	2.98	61.82	96.04	1.79
39.90	98.05	2.82	62.42	84.49	1./1
40.22	89.04	2.74	63.04	83.63	1,00
40.54	/1.95	2.61	63.6/	88.84	1.6/
40.86	88.88	2.72	64.31	92.82	. 1.68
41.19	94.81	2.74	64.96	83.64	1.62
41.52	96.05	2.74	65.61	/6.5/	1.5/
41.85	82.79	2.66	66.28	87.42	1.62
42.19	93.67	2.70	66.96	83.48	1.58

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	ơ (mb)	Δσ (mb)
67 64	78 62	1 5 3	115 73	58 09	0.81
68 34	80 /3	1.50	117 30	59 52	0.01
69.05	80.45	1.52	118 89	61 52	0.81
69.03	78 48	1.51	120 52	66 16	0.01
70 50	76.40	1.47	120.52	60.10	0.02
70.30	74.70	1.42	122.19	57 90	0.75
71.24	/J.04 01 20	1,40	125.69	63 78	0.77
72.00	01.30 77 74	1.44	125.02	60 45	0.75
72.70	//./0	1.59	127.39	60.43	0.70
75.54	71 09	1.42	129.20	61 46	0.75
74.55	71,90	1.35	132.04	61.40	0.74
75.14	72.44	1.54	132.94	51.02	0.75
75.90	77.99	1.35	134.87	57.72	0.70
76.79	71.29	1.29	136.84	50./1	0.70
77.63	/8.43	1.31	138.85	60.46	0.70
78.49	79.14	1.29	140.91	57.65	0.68
79.36	/3.60	1.23	143.02	55.55	0.67
80.25	67.28	1.19	145.17	61.40	0.69
81.15	70.56	1.20	147.37	60.17	0.68
82.07	81.//	1.26	149.62	59.73	0.67
83.00	80.06	1.24	151.93	57.71	0.65
83.95	64.97	1.13	154.29	58.04	0.65
84.92	66.97	1.12	156.70	55.97	0.64
85.90	70.79	1.12	159.17	55.63	0.63
86.90	71.78	1.11	161.70	55.50	0.63
87.92	71.24	1.10	164.29	56.70	0.62
88.95	67.57	1.06	166.95	55.45	0.60
90.01	61.81	1.02	169.66	55.11	0.59
91.08	59.29	1.00	172.45	51.6/	0.57
92.17	64.87	1.02	175.30	53.40	0.57
93.28	72.27	1.06	178.23	54.56	0.58
94.42	70.46	1.05	181.23	52.99	0.57
95.57	72.90	1.06	184.30	50.95	0.55
96.74	66.37	1.00	187.46	50.65	0.55
97.94	64.72	0.98	190.69	48.24	0.53
99.16	65.14	0.96	194.02	53.01	0.55
100.40	62.01	0.91	197.42	54.35	0,56
101.66	62.47	0.89	200.92	54.08	0.57
102.95	62.12	0.87	204.52	53.55	0.58
104.26	59.09	0.85	208.21	52.31	0.60
105.60	55.52	0.82	212.00	49.18	0.62
106.96	58.09	0.82	215.89	51.14	0.69
108.35	61.49	0.84	219.90	53.59	0.79
109.77	60.36	0.84	224.01	55.29	0.94
111.22	60.41	0.83	228.24	49.56	1.13
112.69	64.14	0.85	232.60	37.67	1.43
114.20	62.02	0.83	237.08	20.98	2.21

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
3.18	369.86	57.66	8.31	56.96	28.94
3.29	185.78	72.41	8.44	59.13	29.01
3.39	90.68	52.10	8.56	82.55	26.94
3.50	200.74	54.45	8.69	38.19	20.18
3.61	249.02	81.52	8.82	92.33	24.31
3.71	113.55	46.87	8.94	32.40	29.68
3.82	193.59	45.74	9.04	98.83	30.15
3.93	175.14	50.78	9.15	86.48	32.80
4.03	485.05	77.97	9.25	59.94	28.49
4.13	349.39	39.40	9.36	67.69	25.31
4.24	322,20	66.57	9.47	51.23	25,02
4.35	126.71	46.35	9.58	56.17	24.08
4.46	486.69	55.31	9.69	58.59	18.30
4.56	768.28	49.87	9.81	49.13	20.40
4.67	114.42	32.48	9.93	49.88	23.82
4.78	269.88	59.58	10.05	348.75	25,37
4.88	595.84	71.20	10.17	114.39	22,79
4.99	344.88	53.43	10.29	62.14	22.10
5.10	149.46	40.91	10.42	376.00	20.94
5.21	210.08	42.99	10.55	217.42	16.59
5.31	67.83	30.50	10.68	60.26	14.99
5.42	811.69	38.72	10.81	40.13	16.43
5.54	110.19	30.33	10.95	51.23	16.95
5.65	101.02	29.77	11.09	56.52	15.57
5.75	91.86	37.04	11.23	190.57	16.01
5.85	76.84	32.82	11.38	120.46	14.69
5.96	114.83	- 34,90	11.52	69.54	14.10
6.08	94.89	38.77	11.65	101.21	16.41
6.19	139.35	36.81	11.75	26.69	17.32
6.31	119.76	30.75	11.85	246.11	20.56
6.42	121.66	33.57	11.96	194.03	21.52
6 63	112.JI 50 97	20.04	12.00	71.02	20.02
6 7/	50.67	29.90	12.1/	30.74	16.43
6 95	62.51 52.50	20.97	12.28	41.03	15 00
6 97	31 25	30.20	12.59	49.33	15.09
7 00	51.25	30.20 27 47	12.50	44.04	16.00
7.03	68 91	2/.4/	12.01	40.50	16.40
7 32	106 21	23.33	12.72	20.30	16.55
7.52	100.21	44.07	12.04	33 27	16 33
7 52	64 07	28 12	12.90	37 98	16.55
7.63	66 38	28 21	13.00	102 30	16 74
7.74	767 05	36.38	12.20	69 83	15 49
7.85	350.00	34.46	13 44	38 09	14 40
7,96	116 99	28.70	13.44	33 73	14 21
8,08	56.01	25.04	13.70	38.46	14.35
8.19	53,96	28.51	13.83	24.54	13.73

Anhang A4 Differentieller Neutroneneinfangquerschnitt der ⁸⁰Se Probe

E (keV)	ơ (mb)	∆ơ (mb)	E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)

13.96	28.39	13.07	20.57	27.02	8.33
14.09	31.88	12.84	20.68	24.44	8.06
14.22	33.65	12.93	20.80	77.41	8.36
14.36	50.04	12.92	20.92	123.63	8.56
14.50	428.10	14.98	21.05	43.27	8.40
14.64	282.95	13.43	21.17	11.92	8.41
14.78	25.33	12.10	21.29	20.94	8.24
14.93	42.97	11.46	21.42	20.13	7.91
15.08	47.85	11.27	21.54	41.33	7.75
15.23	27.83	12.02	21.67	100.83	7.71
15.38	34.70	12,11	21.80	134.12	7.69
15.53	23.16	10.54	21.93	73.70	7.19
15.69	26.19	9.38	22.06	33.04	7.03
15.85	27.20	9,68	22.19	22.34	7.17
16.01	32.09	10.15	22.32	13.03	7.00
16.17	18.63	9.22	22.46	18.40	6.78
16.34	25.52	8.63	22,59	17.55	6.54
16.50	22.10	8.76	22.73	74.99	6.63
16.68	22.14	9.15	22.87	185.58	7.01
16.85	46.25	8,98	23.01	94.34	6.27
17.03	99.65	8,69	23.15	59.67	6.02
17.20	18.17	8.21	23.29	89.68	6.11
17.39	54.01	8.10	23.43	45.94	5.73
17.57	113.75	8.15	23.58	21.38	5.61
17.76	26.41	7.82	23.72	20.14	5.58
17.95	21.56	7.47	23.87	13.71	5.55
18.15	18.04	7.33	24.02	7.04	5.47
18.34	21.64	7.78	24.17	3.52	5.50
18.49	32.67	11.80	24.32	15.25	5.42
18.59	30.05	11.92	24.47	24.31	5.39
18.70	77.66	12.01	24.62	36.97	5.52
18.80	87.96	11.76	24.78	112.50	5.91
18.90	68.32	11.18	24.94	97.39	5.93
19.01	76.78	11.00	25.10	63.85	5.61
19.11	121.16	10.77	25.26	146.02	5.92
19.22	80.89	10.39	25.42	111.55	5.58
19.33	52.64	9.98	25.58	37.22	5.11
19.43	32.80	9.78	25.74	10.19	4.88
19.54	63.07	9.41	25.91	10.40	4.78
19.65	213.62	10.09	26.08	16.64	4.67
19.76	229.32	10.12	26.25	10.30	4.67
19.87	64.68	9.07	26.42	13.39	4.63
19.99	19.68	8.84	26.59	11.84	4.49
20.10	24.09	8.80	26.77	24.90	4.42
20.22	30.68	8.66	26.94	127.02	4.61
20.33	19.82	8.53	27.12	97.27	4.36
20.45	23.23	8.40	27.30	17.48	4.10

E (keV)	ơ (mb)	Δσ [.] (mb)
20.57	27.02	8.33
20.68	24.44	8.06
20.80	77.41	8.36
20.92	123.63	8.56
21.05	43.27	8.40
21.17	11.92	8.41
21.29	20.94	8.24
21.42	20.13	7.91
21.54	41.33	7.75
21.67	100.83	7.71
21.80	134.12	7.09
21.95	73.70	7.19
22.00	22.04	7.05
22.12	13.03	7.00
22.32	18.40	6.78
22.59	17.55	6.54
22.73	74.99	6.63
22.87	185.58	7.01
23.01	94.34	6.27
23.15	59.67	6.02
23.29	89.68	6.11
23.43	45.94	5.73
23.58	21.38	5.61
23.72	20.14	5.58
23.87	13./1	5.55
24.02	7.04	5.47
24.17	3.52	5.50
24.32	24 31	5 39
24.47	36 97	5 52
24.78	112.50	5.91
24.94	97.39	5.93
25.10	63.85	5.61
25.26	146.02	5.92
25.42	111.55	5.58
25.58	37.22	5.11
25.74	10.19	4.88
25.91	10.40	4.78
26.08	16.64	4.67
26.25	10.30	4.67
20.42	13.39	4.03
20.39 26 77	11.04 2/ 00	4.49
20.77	127 02	4.42 4 61
27.12	97.27	4.36
	~ · • • • •	

— 111 —

					_
E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	ơ (mb)	∆ơ′(mb)
07 / 0					
27.48	14.05	4.06	38.58	31.37	2.78
27.66	19.39	4.07	38.88	39.23	2.87
27.85	50.22	4.18	39.19	35.04	2.85
28.04	116.15	4.47	39.50	17.84	2.78
28.23	108.99	4.24	39.82	8.22	2.76
28.42	62.55	4.10	40.14	9.84	2.71
28.61	25.51	3.89	40.47	42.80	2.83
28.80	26.78	3.86	40.79	127.65	3.09
29.00	71.46	4.03	41.12	61.07	2.75
29.20	44.41	3.97	41.46	22.30	2.64
29.40	10.85	3.87	41.80	25.84	2.63
29.60	12.91	3.94	42.15	46.35	2.62
29.81	10.96	3.98	42.49	51.49	2.65
30.02	10.83	3.92	42.85	58.00	2,56
30.22	11.61	3.89	43.20	21.36	2.42
30.44	20.46	3.88	43.57	7.52	2.38
30.65	33.35	3.83	43.93	21.26	2.32
30.87	47.46	3.82	44.30	15.71	2.25
31.08	25.25	3.70	44.68	14.59	2.23
31.30	35.68	3.56	45.06	63.21	2,29
31.53	32.07	3.52	45.45	61.69	2.26
31.75	14.58	3.41	45.84	16.61	2.17
31.98	46.77	3.45	46.23	21.08	2.19
32.21	77.48	3.49	46.63	38.16	2.29
32.44	47.22	3.47	47.04	55.26	2.29
32.68	15.79	3.35	47.45	56.65	2.23
32.92	10.91	3.35	47.87	64.02	2.23
33.16	53.56	3.43	48.29	30.25	2.10
33.40	88.39	3.42	48.72	10.24	2.06
33.65	28.85	3.18	49.15	16.72	2.09
33,89	42.95	3.12	49.59	10.74	2.11
34.15	26.60	3.07	50.03	21.58	2.16
34.40	8.08	3.08	50.48	61.12	2.33
34.66	8.00	3.05	50.94	36.94	2.21
34.92	13.71	3.05	51.40	24.44	2.10
35.18	23.26	3.06	51.87	10.95	2.05
35.45	4.72	2.92	52.35	26.71	2.06
35.71	7.73	2.87	52.83	45.05	2.10
35.99	7.89	2.76	53.32	30.60	1.99
36.26	27.95	2.73	53.82	41.23	1.95
36.54	41.97	2.80	54.32	35.98	1.90
36.82	20.64	2.69	54.83	44.35	1.88
37.10	19.23	2.78	55.35	31.29	1.87
37.39	21.48	2.75	55.88	22.00	1.81
37.68	71.37	2.90	56.41	45.46	1.85
37.98	55.86	2.85	56.95	58.82	1.86
38.28	12.97	2.75	57.50	30.43	1.76

E (keV)	ơ (mb)	∆ơ (mb)
		11 125 g; 137 ps ps ps us to bit 165
38.58	31.37	2.78
38.88	39.23	2.87
39.19	35.04	2.85
39.50	17.84	2.78
39.82	8.22	2.76
40.14	9.84	2.71
40.47	42.80	2.83
40.79	127.65	3.09
41.12	61.07	2.75
41.46	22.30	2.64
41.80	25.84	2.63
42.15	46.35	2.62
42.49	51,49	2.65
42.85	58.00	2.56
43.20	21.36	2.42
43.57	7.52	2.38
43.93	21.26	2.32
44.30	15.71	2.25
44.68	14.59	2.23
45.06	63.21	2.29
45.45	61.69	2.26
45.84	16.61	2.17
46.23	21.08	2.19
46.63	38.16	2.29
47.04	55.26	2.29
47.45	56.65	2.23
47.87	64.02	2.23
48.29	30.25	2.10
48.72	10.24	2.06
49.15	16.72	2.09
49.59	10.74	2.11
50.03	21.58	2.16
50.48	61.12	2.33
50.94	36.94	2.21
51.40	24.44	2.10
51.87	10.95	2.05
52.35	26.71	2.06
52.83	45.05	2.10
53.32	30.60	1.99
53.82	41.23	1.95
54.32	35.98	1.90
54.83	44.35	1.88
55.35	31.29	1.87
55.88	22.00	1.81
56.41	45.46	1.85
56.95	58.82	1.86

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	σ (mb)	Δσ΄(mb)	
50 05			07.00	01.05	0.00	
58.05	36.38	1.76	97.09	21.95	0.89	
58.62	30.50	1.68	98.31	20.77	0.86	
59.19	16.81	1.63	99.56	16.99	0.83	
59.77	22.86	1.62	100.83	17.49	0.82	
60.36	38.69	1.61	102.12	14.33	0.79	
60.96	35.51	1.59	103.44	20.08	0.79	
61.57	19.94	1.51	104.78	12.73	0.77	
62.18	17.28	1.49	106.16	19.11	0.80	
62.81	28.96	1.53	107.55	26.38	0.82	
63.44	31.61	1.50	108.98	20.32	0.79	
64.09	39.89	1.54	110.44	25.47	0.81	
64.74	34.46	1.46	111.92	23.75	0.80	
65.41	21.75	1.41	113.43	25.76	0.78	
66.08	10.55	1.36	114.98	28.29	0.78	
66.77	8.80	1.33	116.56	18.82	0.75	
67.46	21.07	1.37	118.17	19.47	0.73	
68.17	29.81	1.39	119.81	20.08	0.75	
68.89	42.95	1.41	121.49	21.44	0.73	
69.62	28.68	1.33	123.20	19.66	0.74	
70.36	21.82	1.28	124.95	22.41	0.73	
71.11	14.63	1.26	126.74	22.01	0.73	
71.88	13.29	1.24	128.57	23.67	0.71	
72.66	16.24	1.24	130.43	16.71	0.69	
73.45	20.87	1.24	132.34	18.85	0.69	
74.25	19.38	1.25	134.29	20.27	0.69	
75.07	22.23	1.26	136.28	24.41	0.72	
75.90	20.16	1.23	138.32	19.15	0.70	
76.74	22.65	1.20	140.40	20.94	0.70	
77.60	29.19	1.20	142.53	21.37	0.69	
78.47	27.52	1.18	144.71	19.42	0.68	
79.36	21.02	1.14	146.94	20.07	0.69	
80.26	15.37	1.11	149.22	19.81	0.69	
81.18	12.54	1.06	151.56	19.05	0.69	
82.12	35.65	1.14	153.95	21.00	0.69	
83.07	19.70	1.10	156.39	20.58	0.68	
84.03	25.88	1.07	158.90	20.98	0.67	
85.02	29.14	1.07	161.47	15.92	0.64	
86.02	16.91	1.01	164.10	17.62	0.65	
87.04	11.48	0.96	166.79	18.95	0.65	
88.08	17.02	0.94	169.55	15.26	0.64	
89.13	25.69	0.97	172.38	14.19	0.65	
90.21	24.01	0.94	175.28	15.48	0.67	
91.30	18.65	0.94	178.26	18.75	0.70	
92.42	28.28	0.97	181.31	20.28	0.72	
93.55	20.07	0.94	184.44	20.37	0.73	
94.71	13.64	0.89	187.66	16.42	0.76	
95.89	8.92	0.89	190.95	20.29	0.85	
		-				

E (keV)	σ (mb)	∆ơ (mb)
194.34 197.82 201.39 205.05	22.40 22.39 21.26 15.09	1.07 1.40 2.10 3.32

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)

208.82	12.05	5.40
212.70	28.15	9.67
216.68	44.84	21.42
208.82	12.05	5.40
208.82	12.05	5.40
212.70	28.15	9.67
216.68	44.84	21.42

.

E	(keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	Е (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
		074 07			0.45		
	3,93	2/1.04	162.85		9.15	455.80	98.55
	4.04	1071.80	299.45		9.25	587.74	97.79
	4.15	1035.28	314.57		9.36	432.35	92.92
	4.25	901.85	294.80		9.4/	281.30	89.93
	4.36	359.08	292.60		9.58	249.53	87.33
	4.4/	196.04	275.84		9.69	217.12	84.01
	4.58	-169.46	260.15		9.81	439.55	82.14
	4.68	208.40	259.04	1	9.93	341.69	80.50
	4./9	-432.68	247.99	1	0.05	684.61	80.16
	4.90	-137.58	235.20	1	.0.17	5/5.14	77.10
	5.01	170.09	220.89	1	0.29	402.95	73.05
	5.12	823.85	229.80	1	0.42	223.89	72.07
	5.22	1102 (7	217.70	1	0.00	203.30	/1.40
	5,33	1103.07	21/.4/	1	0.00	175 22	66.25
	5.44	030.02	194.30	1	0.05	172.23	66.40
	5.55	556 11	107.23	1	1 00	2/2.40	61 68
	5.00	741 47	192.70	1	1 23	385 56	61 62
	5,77	741.47	103.42	1	1 38	215 20	58 42
	5 08	100 71	102.44	1	1 52	213.39	58 93
	5.90	-188 0/	164 77	1	1.52	299.74	70 35
	6 21	59 34	161 17	1	1 75	333 18	67 08
	6 32	371 35	170 26	1	1 85	375 31	68 59
	6 42	590 86	163 33	1	1 96	544 06	68 86
	6.53	437.75	155.82	1	2.06	468.32	64.69
	6.63	401.65	150.33	1	2.17	291.19	62.14
	6.74	188.00	147.23	1	2.28	258.28	61.38
	6.85	718.96	140.95	1	2.39	285.11	59,92
	6.97	335.08	136.90	- 1	2.50	316.01	61,60
	7.09	940.87	133.96	1	2.61	431.01	60.33
	7.21	570.87	128.91	1	2.72	579.61	59.34
	7.32	457.30	139.33	1	2.84	553.39	57.61
	7.42	202.85	134.24	1	.2.96	493.46	58.97
	7.52	325.55	128.70	1	3.08	322.47	54.14
	7.63	542.73	125.76	1	.3.20	157.06	52.63
	7.74	468.24	122.03	1	3.32	188.26	52.45
	7.85	233.43	113.84	1	3.44	480.01	52.61
	7.96	362.45	115.47	1	3.57	444.49	53.64
	8.08	503.90	110.06	1	3.70	401.00	51.44
	8.19	409.93	108.55	1	3.83	570.09	51.61
	8.31	405.61	103.76	1	.3.96	583.89	49.63
	8.44	353.71	103.49	1	.4.09	436.07	47.72
	8.56	330.80	95.75	1	4.22	253.12	45.83
	8.69	64.86	94.70	1	.4.36	311.69	45.47
	8.82	126.99	92.31	1	.4.50	462.21	44.13
	8.94	229.73	103.37	1	.4.64	430.55	44.68
	9.04	489.46	100.85	1	.4.78	438.20	44.12

Anhang A5 Differentieller Neutroneneinfangquerschnitt der ⁸⁰Kr Probe

Е	(keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	
	~~~~		1 400 100 100 100 100 100 100 100 100 10	,
1	4.93	419.66	42.96	
1.	5.08	477.76	41.90	
1.	5.23	553.53	41.45	
1.	5.38	444.65	40.45	
1.	5.53	504.74	38.83	
1.	5.69	353.29	38.66	
1	5.85	367.89	37.61	
1	6.01	254.43	37.99	
1	6.17	324.00	35.92	
1	6.34	300.80	34.93	
1	6.50	241.12	34.00	
1	6.68	275.16	33.08	
1	6.85	268.29	33 38	
1	7 03	265 57	33 12	
1	7 20	378 26	32 28	
1	7 39	364 50	31 74	
1	7 57	332 81	30 11	
1	7.57	282 70	29 44	
1	7.70	310 67	29.44	
1	7.75 0 15	320 51	29.70	
1	0.10	560.51 616 19	29.90	
1	0.34	414.12	29.25	
1	0.49	427.38	39.96	
1	8.59	437.80	39.16	
1	8.70	391.86	38.23	
1	8.80	337.06	40.21	
1	8.90	339.38	37.99	
1	9.01	368.79	36.73	
1	9.11	218.76	36.87	
1	9.22	205.09	36.13	
1	9.33	225.78	34.89	
1	9.43	240.07	35.20	
1	9.54	212.30	33.91	
1	9.65	230.15	33.74	
1	9.76	205.99	35.99	
1	9.87	246.28	35.48	
1	9.99	369.50	34.93	
2	0.10	318.02	34.00	
2	0.22	338.03	33.49	
2	0.33	358.80	34.72	
2	0.45	421.81	34.40	
2	0.57	430.39	34.46	
2	0.68	463.07	33.60	
2	0.80	425.01	32.44	
2	0.92	409.70	31.64	
2	1.05	326.09	32.47	
2	1.17	400.64	30.77	
2	1.29	365.31	30.51	
2	1.42	337.14	30.03	
2	1.54	359.30	28.62	
2	1.67	279.35	28.86	
2	1.80	285.73	27.96	

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
21.93	331.80	28.42
22.06	299.73	28.06
22.19	198.37	28.37
22.32	270.36	27.67
22.46	287.90	26.73
22.59	327.18	26.57
22.73	331.76	26.59
22.87	301.84	26.34
23.01	305.97	26.05
23.15	316.13	25.91
23.29	321.13	24.81
23.43	326.64	24.31
23.58	340.49	23.90
23.72	322.78	23.39
23.87	261.19	21.64
24.02	220.16	21.37
24.17	277.03	20.97
24.32	286.66	21.06
24.47	344,55	21.13
24.62	335.80	20.61
24.78	247.79	20.65
24.94	330.37	19.80
25.10	384.38	20.07
25.20	430.22	19.60
25.42	415.71	19.03
25.50	300.85	19.09
25.91	288 58	18 98
25.91	200.00	19 42
26.00	252.72	18 24
26.42	265.40	19.49
26.59	270.54	19.03
26.77	313.40	19.66
26.94	352.11	19.54
27.12	356.25	18.76
27.30	333.09	18.57
27.48	327.59	18.83
27.66	336.00	18.82
27.85	304.51	18.01
28.04	297.93	18.30
28.23	236.26	17.73
28.42	298.63	16.64
28.61	312.50	17.14
28.80	286.13	16.48
29.00	315.65	15.78
29.20	259.54	15.73
29.40	313.82	15.79
29.60	286.35	15.01
29.81	287.74	15.01
30.02	363.75	14.96
30.22	389.03	14.30

********************************

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	H
30 44	301 66	. 1/. 28	
30.65	311 44	14.20	
30.87	211,44 282 /Q	14.41	
31 08	255 50	14.00	
31 30	200.00	13.67	
31 53	192 49	13 56	
31 75	228 73	13.26	
31 98	214 64	13 32	
32.21	212.14	13.10	
32.44	228.86	13.06	
32.68	231.05	13.31	
32.92	247,98	13.23	
33.16	284,72	15.09	
33.40	312.33	14.60	
33,65	319.82	14.79	
33,89	269.08	14.70	
34.15	256.21	14.46	
34.40	254.57	14.42	
34.66	258.81	13.77	
34.92	267.57	13.86	
35.18	236.50	13.26	
35.45	243.05	12.16	
35.71	224.99	11.69	
35.99	217.34	11.83	
36.26	196.40	11.25	
36.54	221.10	11.44	
36.82	223.55	11.13	
37.10	210.55	11.65	
37.39	228.91	11.57	
37.68	255.19	11.55	
37,98	285.92	11.09	
38.28	289.04	11.20	
38.58	292.26	11.16	
38.88	282.06	11.48	
39.19	289.01	11.33	
39.50	346.73	11.16	
39.82	288.86	10.37	
40.14	287.86	10.40	
40.47	207.34	9.90	
40.79	2/2.14	9.72	
41.12	207.47	9.54	
41.40	290.39	9.72	
42 15	202.70	9.09	
42.15	257 AD	9 07	
42,49 42 85	206 88	9.07	
43.20	261.02	9.09	
43.57	235 63	8.95	
43 93	201 10	8.91	
44.30	196.68	8.69	

28 41 08 69 67 56 26 32 10 06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	45.06 45.45 45.84 46.23 46.63 47.04 47.45 47.87 48.29	175.17 172.07 173.20 155.45 174.04 198.01 232.01	8.88 8.56 8.67 8.42 8.61
28 41 08 69 67 56 26 32 10 06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	45.06 45.45 46.23 46.63 47.04 47.45 47.87 48.29	175.17 172.07 173.20 155.45 174.04 198.01 232.01	8.88 8.56 8.67 8.42 8.61
41 08 69 67 56 26 32 10 06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	45.45 45.84 46.23 46.63 47.04 47.45 47.87 48.29	172.07 173.20 155.45 174.04 198.01 232.01	8.56 8.67 8.42 8.61
08 69 67 56 26 32 10 06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	45.84 46.23 46.63 47.04 47.45 47.87 48.29	173.20 155.45 174.04 198.01 232.01	8.67 8.42 8.61
69 67 56 26 32 10 06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	46.23 46.63 47.04 47.45 47.87 48.29	155.45 174.04 198.01 232.01	8.42 8.61
67 56 22 32 10 06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	46.63 47.04 47.45 47.87 48.29	174.04 198.01 232.01	8.61
56 26 32 10 06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	47.04 47.45 47.87 48.29	198.01 232.01	
26 32 10 06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	47.45 47.87 48.29	232.01	9.04
32 10 06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	47.87 48.29		8.97
10 06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	48.29	238 22	8 97
06 31 23 09 60 79 70 46 42 77 86		235 55	8 69
31 23 09 60 79 70 46 42 77 86	48 72	180 38	8 44
23 09 60 79 70 46 42 77 86	40.72	176 63	8 27
23 09 60 79 70 46 42 77 86	47.IJ /0 50	105 /0	0.27 2 03
60 79 70 46 42 77 86	47.07	170 21	0.03
79 70 46 42 77 86	50.03 En 10	1/0.31	/ · O / E
70 46 42 77 86	50,40 EA 0/	202,30	0,43
46 42 77 86	50.94	211.94	0.00
40 42 77 86	51.40	201.00	0.51
42 77 86	51.87	207.79	8.80
86	52.35	231.58	8.8/
86	52.83	233.59	8.86
	53.32	218.48	8.69
26	53.82	276.33	8.20
16	54.32	251.16	7.92
59	54.83	234.75	7.84
33	55.35	232.12	7.34
25	55.88	201.93	6.83
44	56.41	204.46	6.92
13	56.95	177.07	7.08
55	57.50	171.78	7.32
57	58.05	197.66	7.38
55	58.62	178.16	7.19
)9	59.19	194.78	7.30
20	59.77	222.11	7.11
16	60.36	192.28	7.03
+8	60.96	177.36	6.93
33	61.57	179.66	6.59
16	62.18	181.54	6.53
37	62.81	201.54	6.50
40	63.44	175.31	6.23
<del>9</del> 0	64.09	162.14	6.06
72	64.74	152.70	6.06
54	65.41	140.80	5.82
72	66.08	166.03	5.64
<u> </u>	66.77	156.45	5.57
53	67.46	168.10	5.57
 )7	68.17	182.39	5.49
	68 89	178.50	5.52
19	69 62	156 67	5.52
95	01.04		
20 91	70 36	178 84	5,30
/ I 4 Q	70.36	178.84	5.30 5.41 5.77
1	70.36 71.11 71.88	178.84	5.30 5.41 5.77 5.77

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	
73.45	184,45	5.74	
74.25	160.80	5.62	
75 07	178 35	5 44	
75 90	176.33	5 28	
75.90	166 06	5.20	
70.74	152.00	5.06	
77.60	1/1/1	4.94	
78.47	141.66	5.21	
79.36	149.50	5.14	
80.26	147.73	5.21	
81.18	148.13	5.25	
82.12	155.61	5.27	
83.07	145.45	5.17	
84.03	157.89	4.74	
85.02	151.96	4.67	
86.02	144.27	4.64	
87.04	136.48	4.48	
88.08	141.10	4.47	
89.13	139.72	4.57	
90.21	144.51	4.79	
91.30	158.72	4.96	
92.42	141.09	4.97	
93.55	145.22	5 19	
94 71	137 33	5 14	
95 89	122 41	4 91	
97 09	132 75	4.91	
08 31	110 01	4.09	
90.51	122 72	4.00	
100 02	159.75	4.25	
100.85	158.93	4.21	
102.12	150.92	4.36	
103.44	149.80	4.50	
104.78	151.70	4.56	
106.16	146.22	4.40	
107.55	146.27	4.28	
108.98	142.92	4.17	
110.44	137.06	3.82	
111.92	136.14	3.81	
113.43	139.66	3.82	
114.98	144.15	3.78	
116.56	137.95	3.66	
118.17	147.04	3.71	
119.81	133.73	3.85	
121.49	140.83	3.93	
123.20	147.37	4.00	
124.95	139.86	3,99	

E (keV)	σ (mb)	∆ơ (mb)
126.74	139.21	3.98
128.57	139.22	3.92
130.43	135.73	3.79
132.34	135.16	3.90
134.29	138.65	3.90
136.28	145.69	4.28
138.32	148.98	4.67
140.40	148.68	4.81
142.53	136.91	4.96
144.71	124.54	5.49
146.94	110.14	5.43
149.22	97.68	6.22
151.56	95.47	7.70
153.95	92.77	9.00
156.39	118.35	11.37
158.90	109.40	11.71
161.47	111.10	11.44
164.10	92.23	11.68
166.79	113.78	12.05
169.55	114.63	11.37
172.38	118.58	11.27
175.28	122.95	11.27
178.26	103.49	11.00
181.31	110.49	11.76
184.44	123.44	11.99
18/.66	105.66	11.93
190.95	113.76	11.97
194.34	125.99	11.93
197.82	108.93	11.18
201.39	120.27	10.79
205.05	115.33	10.86
208.82	100.66	10.86
212.70	90.53	10.89
210.08	96.98	10.56
220.70	107.00	10.93
224.99	100.70	10.71
227.32	703'\0	11 94
233.13	27.20 08 70	11.20 11 / 9
230.30	102 00	11 71
243.11 9/7 00	102.09	10 25
247.90	90.20 102 /2	12.40
255.00	102.43	12,00
230.17	80 47	16 9/
200.01	00.07	10.24

**********

					1 .
L (keV)	o (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	o (mb)	Δσ (mb)
4.20	-89.63	73.91	9,43	10.71	26.69
4.31	-48.35	77.34	9.54	6.41	26.06
4.41	3.78	73.78	9.65	-7.71	25.41
4.52	66.19	70.15	9.76	0.32	24.69
4.62	45.47	71.08	9.88	30.25	24.04
4.73	60.34	67.64	10.00	16.16	23.33
4.83	75.57	64.88	10.12	7.79	22.68
4.94	20.07	61.75	10.24	33.52	21.89
5.05	11.35	63.22	10.37	-18.06	21.45
5.15	-31.35	60.56	10.50	-13.20	20.84
5.25	48,82	58.13	10.63	-19.54	20.47
5.36	541.51	56.80	10.76	-4.49	19.76
5.47	-38.93	53.32	10.90	-25.42	19.31
5.59	84.17	51.22	11.03	-5.66	18.95
5.70	44.13	53.41	11.17	-0.95	18.46
5.80	-9.46	51.04	11.32	-10.43	17.89
5.91	-21.92	49.32	11.46	24.83	17.44
6.02	-59.09	47.56	11.61	25.42	17.09
6.13	14.44	45.89	11.74	8.61	20.09
6.25	-17.95	44.11	11.84	23.27	19.68
6,36	8.14	46.91	11.94	23.48	19.44
6.46	39.28	45,48	12.05	145.75	19.48
0.5/ 6 60	-13.25	43,85	12.15	35.45	18.75
6 70	-37.13	42.24	12.20	-3.52	10.44
6 90	24 48	41.13	12.37	-0.42	17.55
7 02	-57 13	38 / 2	12.40	938	17.02
7 13	60 10	37 35	12.35	16 00	16 92
7 26	92 38	35 98	12.71	0.28	16.63
7.37	-21.35	39.23	12.94	10.13	16.41
7.47	-10.00	37.76	13.06	20.47	16.11
7.58	55.99	37.08	13.18	15.51	15.84
7.68	28.34	35.87	13.30	-2.71	15.51
7.79	6.33	34.88	13.42	2.55	15.30
7.90	-26.10	33.79	13.55	0.43	14.87
8.02	-42.16	32.61	13.68	-6.46	14.71
8.13	36.66	31.70	13.81	-4.51	14.28
8.25	-99.50	30.83	13.94	4.82	14.03
8.37	9.83	29.97	14.07	3.71	13.81
8.50	-21.05	28.90	14.20	-9.47	13.39
8.62	-9.64	28.09	14.34	-12.57	13.15
8.75	-33,46	26.96	14.48	0.45	12.96
8.88	-3.33	26.06	14.62	25.09	12.75
9.00	27.00	29.39	14.76	-2.00	12.53
9.11	22.27	28.60	14.90	-11.88	12.34
9.21	19.39	28.01	15.05	23.15	12.03
9.32	-7.75	27.35	15.20	8.29	11.96

#### Anhang A6 Differentieller Neutroneneinfangquerschnitt der ⁸⁶Kr Probe

15.35 $1.72$ $11.66$ 15.50 $23.52$ $11.42$ 15.66 $6.02$ $11.15$ 15.82 $-10.31$ $11.02$ 15.98 $-5.10$ $10.77$ 16.14 $7.85$ $10.55$ 16.31 $0.20$ $10.43$ 16.47 $16.77$ $10.11$ 16.64 $-4.27$ $9.93$ 16.82 $15.57$ $9.78$ 16.99 $-16.34$ $9.62$ 17.17 $1.72$ $9.39$ 17.35 $0.38$ $9.22$ 17.54 $6.02$ $9.08$ 17.72 $7.35$ $8.88$ 17.91 $7.11$ $8.69$ 18.11 $-6.05$ $8.49$ 18.50 $2.75$ $8.10$ 18.65 $8.67$ $11.22$ 18.76 $1.89$ $11.16$ 18.86 $15.92$ $10.93$ 18.96 $3.29$ $10.93$ 19.07 $12.17$ $10.74$ 19.17 $5.95$ $10.66$ 19.28 $24.90$ $10.61$ 19.39 $15.14$ $10.50$ 19.50 $10.87$ $10.39$ 19.61 $29.38$ $10.20$ 19.72 $13.01$ $10.04$ 19.83 $15.64$ $10.07$ 19.94 $11.27$ $9.76$ 20.05 $9.02$ $9.68$ 20.17 $6.50$ $9.55$ 20.28 $6.32$ $9.42$ 20.40 $5.72$ $9.37$ 20.51 $-5.83$ $9.13$ 20.63 $-12.14$ $9.20$ 20.75 $-7.33$	E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
15.35 $1.72$ $11.66$ $15.50$ $23.52$ $11.42$ $15.66$ $6.02$ $11.15$ $15.82$ $-10.31$ $11.02$ $15.98$ $-5.10$ $10.77$ $16.14$ $7.85$ $10.55$ $16.31$ $0.20$ $10.43$ $16.47$ $16.77$ $10.11$ $16.64$ $-4.27$ $9.93$ $16.82$ $15.57$ $9.78$ $16.99$ $-16.34$ $9.62$ $17.17$ $1.72$ $9.39$ $17.35$ $0.38$ $9.22$ $17.54$ $6.02$ $9.08$ $17.72$ $7.35$ $8.88$ $17.91$ $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ <			
15.35 $1.72$ $11.66$ 15.50 $23.52$ $11.42$ 15.66 $6.02$ $11.15$ 15.82 $-10.31$ $11.02$ 15.98 $-5.10$ $10.77$ 16.14 $7.85$ $10.55$ 16.31 $0.20$ $10.43$ 16.47 $16.77$ $10.11$ 16.64 $-4.27$ $9.93$ 16.82 $15.57$ $9.78$ 16.99 $-16.34$ $9.62$ 17.17 $1.72$ $9.39$ 17.35 $0.38$ $9.22$ 17.54 $6.02$ $9.08$ 17.72 $7.35$ $8.88$ 17.91 $7.11$ $8.69$ 18.10 $-6.05$ $8.49$ 18.30 $-1.81$ $8.29$ 18.65 $8.67$ $11.22$ 18.76 $1.89$ $10.93$ 19.07 $12.17$ $10.74$ 19.17 $5.95$ $10.66$ 19.28 $24.90$ $10.61$ 19.39 $15.14$ $10.50$ 19.50 $10.87$ $10.39$ 19.61 $29.38$ $10.20$ 19.72 $13.01$ $10.04$ 19.83 $15.64$ $10.07$ 19.94 $11.27$ $9.76$ 20.05 $9.02$ $9.68$ 20.17 $6.50$ $9.55$ 20.28 $6.32$ $9.42$ 20.40 $5.72$ $9.37$ 20.51 $-5.83$ $9.13$ 20.63 $-12.14$ $9.20$ 20.75 $-7.33$ $9.00$ 20.87 $6.28$ $8.93$ 20.99 $-10.85$	45 65	4 = 0	
15.50 $23.52$ $11.42$ 15.66 $6.02$ $11.15$ 15.82 $-10.31$ $11.02$ 15.98 $-5.10$ $10.77$ 16.14 $7.85$ $10.55$ 16.31 $0.20$ $10.43$ 16.47 $16.77$ $10.11$ 16.64 $-4.27$ $9.93$ 16.82 $15.57$ $9.78$ 16.99 $-16.34$ $9.62$ 17.17 $1.72$ $9.39$ 17.35 $0.38$ $9.22$ 17.54 $6.02$ $9.08$ 17.72 $7.35$ $8.88$ 17.91 $7.11$ $8.69$ 18.11 $-6.05$ $8.49$ 18.30 $-1.81$ $8.29$ 18.50 $2.75$ $8.10$ 18.65 $8.67$ $11.22$ 18.76 $1.89$ $11.16$ 18.86 $15.92$ $10.93$ 19.07 $12.17$ $10.74$ 19.17 $5.95$ $10.66$ 19.28 $24.90$ $10.61$ 19.39 $15.14$ $10.50$ 19.50 $10.87$ $10.39$ 19.61 $29.38$ $10.20$ 19.72 $13.01$ $10.04$ 19.83 $15.64$ $10.07$ 19.94 $11.27$ $9.76$ 20.05 $9.02$ $9.68$ 20.17 $6.50$ $9.55$ 20.28 $6.32$ $9.42$ 20.40 $5.72$ $9.37$ 20.51 $-5.83$ $9.13$ 20.63 $-12.14$ $9.20$ 20.75 $-7.33$ $9.00$ 20.87 $6.28$ <	15.35	1.72	11.66
15.66 $6.02$ $11.13$ 15.82 $-10.31$ $11.02$ 15.98 $-5.10$ $10.77$ 16.14 $7.85$ $10.55$ 16.31 $0.20$ $10.43$ 16.47 $16.77$ $10.11$ 16.64 $-4.27$ $9.93$ 16.82 $15.57$ $9.78$ 16.99 $-16.34$ $9.62$ 17.17 $1.72$ $9.39$ 17.35 $0.38$ $9.22$ 17.54 $6.02$ $9.08$ 17.72 $7.35$ $8.88$ 17.91 $7.11$ $8.69$ 18.11 $-6.05$ $8.49$ 18.30 $-1.81$ $8.29$ 18.50 $2.75$ $8.10$ 18.65 $8.67$ $11.22$ 18.76 $1.89$ $11.16$ 18.86 $15.92$ $10.93$ 19.07 $12.17$ $10.74$ 19.17 $5.95$ $10.66$ 19.28 $24.90$ $10.61$ 19.39 $15.14$ $10.50$ 19.50 $10.87$ $10.39$ 19.61 $29.38$ $10.20$ 19.72 $13.01$ $10.04$ 19.83 $15.64$ $10.07$ 19.94 $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$	15.50	23.52	11.42
13.82 $-10.31$ $11.02$ 15.98 $-5.10$ $10.77$ 16.14 $7.85$ $10.55$ 16.31 $0.20$ $10.43$ 16.47 $16.77$ $10.11$ 16.64 $-4.27$ $9.93$ 16.82 $15.57$ $9.78$ 16.99 $-16.34$ $9.62$ 17.17 $1.72$ $9.39$ 17.35 $0.38$ $9.22$ 17.54 $6.02$ $9.08$ 17.72 $7.35$ $8.88$ 17.91 $7.11$ $8.69$ 18.11 $-6.05$ $8.49$ 18.30 $-1.81$ $8.29$ 18.50 $2.75$ $8.10$ 18.65 $8.67$ $11.22$ 18.76 $1.89$ $11.16$ 18.86 $15.92$ $10.93$ 19.07 $12.17$ $10.74$ 19.17 $5.95$ $10.66$ 19.28 $24.90$ $10.61$ 19.39 $15.14$ $10.50$ 19.50 $10.87$ $10.39$ 19.61 $29.38$ $10.20$ 19.72 $13.01$ $10.04$ 19.83 $15.64$ $10.07$ 19.94 $11.27$ $9.76$ 20.05 $9.02$ $9.68$ 20.17 $6.50$ $9.55$ 20.28 $6.32$ $9.42$ 20.40 $5.72$ $9.37$ 20.51 $-5.83$ $9.13$ 20.63 $-12.14$ $9.20$ 20.75 $-7.33$ $9.00$ 20.87 $6.28$ $8.93$ 20.99 $-10.85$ $8.79$ 21.11 $-16.64$	15.00	-10.21	11.15
15.96 $-5.10$ $10.77$ 16.14 $7.85$ $10.55$ 16.31 $0.20$ $10.43$ 16.47 $16.77$ $10.11$ 16.64 $-4.27$ $9.93$ 16.82 $15.57$ $9.78$ 16.99 $-16.34$ $9.62$ 17.17 $1.72$ $9.39$ 17.35 $0.38$ $9.22$ 17.54 $6.02$ $9.08$ 17.72 $7.35$ $8.88$ 17.91 $7.11$ $8.69$ 18.11 $-6.05$ $8.49$ 18.30 $-1.81$ $8.29$ 18.50 $2.75$ $8.10$ 18.65 $8.67$ $11.22$ 18.76 $1.89$ $11.16$ 18.86 $15.92$ $10.93$ 19.07 $12.17$ $10.74$ 19.17 $5.95$ $10.66$ 19.28 $24.90$ $10.61$ 19.39 $15.14$ $10.50$ 19.50 $10.87$ $10.39$ 19.61 $29.38$ $10.20$ 19.72 $13.01$ $10.04$ 19.83 $15.64$ $10.07$ 19.94 $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ <	15.02	-5 10	10.77
10.14 $1.0.20$ $10.43$ $16.31$ $0.20$ $10.43$ $16.47$ $16.77$ $10.11$ $16.64$ $-4.27$ $9.93$ $16.82$ $15.57$ $9.78$ $16.99$ $-16.34$ $9.62$ $17.17$ $1.72$ $9.39$ $17.35$ $0.38$ $9.22$ $17.54$ $6.02$ $9.08$ $17.72$ $7.35$ $8.88$ $17.91$ $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ </td <td>16 14</td> <td>-5.10</td> <td>10.77</td>	16 14	-5.10	10.77
16.47 $16.77$ $10.11$ $16.64$ $-4.27$ $9.93$ $16.82$ $15.57$ $9.78$ $16.99$ $-16.34$ $9.62$ $17.17$ $1.72$ $9.39$ $17.35$ $0.38$ $9.22$ $17.54$ $6.02$ $9.08$ $17.72$ $7.35$ $8.88$ $17.91$ $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.33$ $3.21$ $7.58$ $22.26$ <	16.31	0.20	10.43
16.17 $16.17$ $16.17$ $16.64$ $-4.27$ $9.93$ $16.82$ $15.57$ $9.78$ $16.99$ $-16.34$ $9.62$ $17.17$ $1.72$ $9.39$ $17.35$ $0.38$ $9.22$ $17.54$ $6.02$ $9.08$ $17.72$ $7.35$ $8.88$ $17.91$ $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.33$ $3.21$ $7.58$ $22.26$ <	16.47	16.77	10.11
16.82 $15.57$ $9.78$ $16.99$ $-16.34$ $9.62$ $17.17$ $1.72$ $9.39$ $17.35$ $0.38$ $9.22$ $17.54$ $6.02$ $9.08$ $17.72$ $7.35$ $8.88$ $17.91$ $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.33$ $3.21$ $7.58$ $22.26$ $1.91$ $7.55$	16.64	-4.27	9.93
16.99 $-16.34$ $9.62$ $17.17$ $1.72$ $9.39$ $17.35$ $0.38$ $9.22$ $17.54$ $6.02$ $9.08$ $17.72$ $7.35$ $8.88$ $17.91$ $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.34$ $7.55$ $7.58$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$ $22.26$ $1.91$ $7.55$	16.82	15.57	9.78
17.17 $1.72$ $9.39$ $17.35$ $0.38$ $9.22$ $17.54$ $6.02$ $9.08$ $17.72$ $7.35$ $8.88$ $17.91$ $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.26$	16.99	-16.34	9.62
17.35 $0.38$ $9.22$ $17.54$ $6.02$ $9.08$ $17.72$ $7.35$ $8.88$ $17.91$ $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$	17.17	1.72	9.39
17.54 $6.02$ $9.08$ $17.72$ $7.35$ $8.88$ $17.91$ $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	17.35	0.38	9.22
17.72 $7.35$ $8.88$ $17.91$ $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.865$ $3.29$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	17.54	6.02	9.08
17.91 $7.11$ $8.69$ $18.11$ $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	17.72	7.35	8.88
18.11 $-6.05$ $8.49$ $18.30$ $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	17.91	7.11	8.69
18.30 $-1.81$ $8.29$ $18.50$ $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $18.96$ $3.29$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	18.11	-6.05	8.49
18.50 $2.75$ $8.10$ $18.65$ $8.67$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $18.96$ $3.29$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	18.30	-1.81	8.29
18.03 $8.07$ $11.22$ $18.76$ $1.89$ $11.16$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $18.96$ $3.29$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$ $22.26$ $1.91$ $7.55$	10.50	2.13	8.10
10.76 $1.09$ $11.10$ $18.86$ $15.92$ $10.93$ $18.96$ $3.29$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	18 76	0.07	11.22
18.96 $3.29$ $10.93$ $19.07$ $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	18.86	15.92	10.93
19.07 $12.17$ $10.74$ $19.17$ $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	18.96	3.29	10.93
19.17 $5.95$ $10.66$ $19.28$ $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	19.07	12.17	10.74
19.28 $24.90$ $10.61$ $19.39$ $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	19.17	5.95	10.66
19.39 $15.14$ $10.50$ $19.50$ $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	19.28	24.90	10.61
19.50 $10.87$ $10.39$ $19.61$ $29.38$ $10.20$ $19.72$ $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$ $22.26$ $1.91$ $7.55$	19.39	15.14	10.50
19.6129.3810.2019.7213.0110.0419.8315.6410.0719.9411.279.7620.059.029.6820.17 $6.50$ 9.5520.28 $6.32$ 9.4220.40 $5.72$ 9.3720.51 $-5.83$ 9.1320.63 $-12.14$ 9.2020.75 $-7.33$ 9.0020.87 $6.28$ 8.9320.99 $-10.85$ 8.7921.11 $-16.64$ 8.6121.248.218.5621.363.228.4221.611.288.1021.744.877.9521.87 $-10.31$ 7.8822.00 $-5.83$ 7.6622.133.217.5822.261.917.55	19.50	10.87	10.39
19.72 $13.01$ $10.04$ $19.83$ $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$	19.61	29.38	10.20
19.83 $15.64$ $10.07$ $19.94$ $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$ $22.26$ $1.91$ $7.55$	19.72	13.01	10.04
19.94 $11.27$ $9.76$ $20.05$ $9.02$ $9.68$ $20.17$ $6.50$ $9.55$ $20.28$ $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$ $22.26$ $1.91$ $7.55$	19.83	15.64	10.07
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	20 05	9 02	9.70
20.28 $6.32$ $9.42$ $20.40$ $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$ $22.26$ $1.91$ $7.55$	20.03	6.50	9.00
20.40 $5.72$ $9.37$ $20.51$ $-5.83$ $9.13$ $20.63$ $-12.14$ $9.20$ $20.75$ $-7.33$ $9.00$ $20.87$ $6.28$ $8.93$ $20.99$ $-10.85$ $8.79$ $21.11$ $-16.64$ $8.61$ $21.24$ $8.21$ $8.56$ $21.36$ $3.22$ $8.42$ $21.49$ $6.61$ $8.27$ $21.61$ $1.28$ $8.10$ $21.74$ $4.87$ $7.95$ $21.87$ $-10.31$ $7.88$ $22.00$ $-5.83$ $7.66$ $22.13$ $3.21$ $7.58$ $22.26$ $1.91$ $7.55$	20.28	6.32	9.42
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	20.40	5.72	9.37
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	20.51	-5.83	9.13
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	20.63	-12.14	9.20
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	20.75	-7.33	9.00
20.99-10.858.7921.11-16.648.6121.248.218.5621.363.228.4221.496.618.2721.611.288.1021.744.877.9521.87-10.317.8822.00-5.837.6622.133.217.5822.261.917.55	20.87	6.28	8.93
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	20.99	-10.85	8.79
21.24 8.21 8.56   21.36 3.22 8.42   21.49 6.61 8.27   21.61 1.28 8.10   21.74 4.87 7.95   21.87 -10.31 7.88   22.00 -5.83 7.66   22.13 3.21 7.58   22.26 1.91 7.55	21.11	-16.64	8.61
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	21.24	8.21	8,56
21.47 0.01 0.27   21.61 1.28 8.10   21.74 4.87 7.95   21.87 -10.31 7.88   22.00 -5.83 7.66   22.13 3.21 7.58   22.26 1.91 7.55	21.30 21 /0	5.22	8.42 8.27
21.74 4.87 7.95   21.87 -10.31 7.88   22.00 -5.83 7.66   22.13 3.21 7.58   22.26 1.91 7.55	21.49 21 61	1 28	0.27 8 10
21.87 -10.31 7.88   22.00 -5.83 7.66   22.13 3.21 7.58   22.26 1.91 7.55	21.01	4.87	7 95
22,00   -5.83   7.66     22.13   3.21   7.58     22.26   1.91   7.55	21.87	-10.31	7.88
22.133.217.5822.261.917.55	22.00	-5.83	7.66
22.26 1.91 7.55	22.13	3.21	7.58
	22.26	1.91	7.55

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
	- (	(
~~ / ~		
22.40	-8.11	7.46
22.53	8.93	7.37
22.67	-10.92	7.26
22 80	-9 09	7 06
22.00	2.07	7.00
22.94	5.07	7.03
23.08	-0.80	6.92
23.22	7.16	6.77
23.36	3.77	6.72
23.51	-1.84	6.53
23 65	-1 89	6.49
23.05	1 20	6 25
23.00	1,20	0.25
23.95	5.55	6.05
24.10	-3.89	5.92
24.25	4.82	5.96
24,40	12.28	5.77
24.55	6.21	5.69
24.70	7 04	5 64
24.70	7.04	5.04
24.60	-7.01	5.40
25.02	-1.6/	5.44
25.18	6.27	5.39
25.34	19.26	5.36
25,50	12.10	5.34
25.66	18.98	5.26
25 83	26 27	5 20
25.05	20.27	5 15
20.00	27.41	5.15
26.16	20.51	5.15
26.33	27.11	5.05
26.51	22.34	5.02
26.68	19,13	4.95
26.85	9.16	4.90
27 03	5 03	4.81
27 21	-/ 37	/ 86
27.21	-4.37	4.00
27.39	7.03	4.70
27.57	8.82	4./3
27.76	24.28	4.71
27.94	23.50	4.68
28.13	12.70	4.58
28.32	23.61	4.56
28 51	20 84	4 54
20.51	7 55	4.34
20.70	7.55	4.37
28.90	8.01	4.25
29.10	2.74	4.23
29.30	1.66	4.11
29.50	5,52	4.04
29.70	2.05	3.97
29 91	8 53	3 96
20.11	10 74	3 00
20.11	10.70	2.30
30.32	7.83	3./8
30.54	3,09	3.74
30.75	0.26	3.71
30.97	0.38	3.72

E (keV)	or (mb)	Δσ (mb)	
31.19	1.91	3.63	
31,41	-0.12	3.61	
31.63	12.37	3.60	
31.86	9.12	3.62	
32.09	12.05	3.53	
32,32	12.03	3.55	
32,33	13.47	3 / 6	
33 02	12.40	3 43	
33.27	9,17	3.48	
33.51	13.40	3.48	
33.76	2.28	3.42	
34.01	4.61	3.38	
34.26	-2.31	3.37	
34.51	4.43	3.33	
34.77	3.98	3.28	
35.03	2.45	3.22	
35.29	1.12	3.20	
35.56	7.08	3.08	
35.83	-2.07	3.03	
36 38	-7.14	2.03	
36 66	6 59	2.90	
36.94	8.45	2.93	
37.23	8.73	2.90	
37.51	8.12	2.92	
37.81	7.52	2.86	
38.10	8.40	2.82	
38.40	2.98	2.78	
38.70	-0.92	2.76	
39.01	2.36	2.73	
39.32	3.94	2.69	
30 05	0.83	2.00	
40 27	2 09	2.50	
40.60	2.71	2.46	
40.93	-5.30	2.45	
41.26	3.57	2.40	
41.60	1.77	2.39	
41.94	-0.17	2.38	
42.28	1.34	2.34	
42.63	3.58	2.33	
42.99	8.17	2.28	
43.35	10.74	2.29	
43.71	10.94	2.26	
44.U8 77 75	10.50	2.25	
44.40 44 89	11 /2	2.22	
45 21	8 09	2.27	
45.59	2.75	2.22	
45.99	1.28	2.20	

E (keV)	σ (mb)	∆ơ (mb)
46.38	-0.03	2.19
46.78	0.23	2.19
47.19	0.34	2.19
47.60	2.06	2.17
48.02	14.48	2.12
48.44	8.97	2.07
48.8/	10.68	2.07
49.31	12.78	2.04
49.75	10.26	2.02
50.20	0.07	1.90
50.05	5.85 4 10	1.90
51 57	5 28	1.99
52 04	2 50	1.90
52.04	1.03	1.99
53 01	7,13	2.00
53.50	9.68	1.98
54.00	14.79	1.98
54.50	27.20	1.90
55.01	24.09	1.86
55.53	25.13	1.82
56.06	14.17	1.73
56.59	3.14	1.68
57.14	1.43	1.65
57.69	0.14	1.67
58.24	1.61	1.67
58.81	-1.08	1.68
59.38	-2.35	1.64
59.97	1.09	1.64
60.56	0.05	1.58
61.16	3.48	1.55
61.//	-2.18	1.53
62.38	-0.91	1.52
63.01	0.20	1.49
63.05	0.24	1.49
64.30	1.72	1.44
65 62	1.04	1 39
66 30	0.81	1 34
66 98	5.09	1.30
67.68	3.39	1.28
68.39	5.92	1.27
69.11	8.18	1.24
69.85	5.59	1.22
70.59	4.35	1.20
71.35	2.53	1.21
72.11	0.72	1.19
72.89	1.54	1.19
73.69	2.01	1.17
74.49	3.31	1.17
75.31	4.44	1.16

~~~~~~		
(keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
(15	1 / 0	1 10
6.15	1.42	1.12
76.99	2.41	1.08
//.85	3.19	1.07
78.73	3.82	1.13
79.62	7.03	1.15
80.53	3.98	1.13
81.45	4.41	1.12
82.38	2.56	1.11
83.34	0.68	1.09
84.31	3.97	1.02
85.29	0.98	0.99
86.30	1.47	0.96
87.32	4.05	0.94
88.36	4.39	0.95
89.42	4.86	0.95
90.50	1.99	0.97
91.60	5.05	0.99
92.72	5.09	0.98
93.86	3.47	0.99
95.02	2.00	0.98
96.20	1.82	0.94
97.40	2.04	0.90
98.63	2.28	0.88
99.88	2.36	0.84
01 15	3 71	0.81
102 45	3 52	0.81
103 77	2 90	0.01
05 12	2.70	0.02
	1 99	0.01
	2.00	0.73
	2,33	0.77
10 70	0.00	0.75
10.79	1.02	0.74
112.28	1.56	0.72
113.80	2./1	0.71
115.35	1.28	0.69
116.93	2.30	0.67
118.55	1.67	0.66
120.20	0.84	0.68
121.88	1.44	0.70
123.60	5.81	0.71
125.36	7.80	0.70
27.15	5.47	0.69
L28.98	3.11	0.64
30.85	1.38	0,60

E (keV)	ơ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
3.29	1811.02	215.86	8.41	79.08	68.64
3.40	464.23	257.81	8.54	108.40	77.26
3.50	330.08	162.06	8.66	46.11	81.55
3.61	417.70	193.07	8.79	83.48	78.57
3.71	186.60	248.27	8.92	67.77	59.96
3.82	343.78	168.51	9.04	97.47	57.79
3.92	303.23	126.86	9.14	-33.02	-79.24
4.02	183.03	174.31	9.25	312.78	82.70
4.13	79.98	234.62	9.35	929.93	96.07
4.23	-46.81	- 135.99	9.46	186.81	97.41
4.34	109.40	167.51	9.57	19.46	75.39
4.44	1631.17	239.76	9.68	59.83	63.97
4.55	1086.51	186.56	9.80	62.10	62.78
4.66	108.07	137.68	9.91	343.62	60.76
4.77	17.04	133.71	10.03	404.93	48.60
4.87	42.91	106.61	10.15	358.88	53.13
4.98	372.94	279.02	10.27	430.80	65.99
5.09	993.89	184.50	10.39	551.62	68.58
5.20	340.06	180.55	10.52	216.92	58.34
5.31	123.61	125.01	10.65	58.18	60.88
5.42	501.24	125.03	10.78	245.20	52.22
5.53	459.11	83.91	10.91	229.25	38.78
5.64	137.69	104.86	11.05	232.58	37.21
5.75	292.11	93.52	11.19	164.79	39.91
5.86	274.49	81.53	11.33	143.72	42.37
5.96	184.51	114.68	11.47	223.82	42.04
6.08	81.34	90.68	11.62	62.69	41.12
6.19	159.52	102.62	11.77	122.71	37.77
6.31	54.80	127.57	11.89	472.36	46.64
6.41	1352.75	125.17	12.00	306.35	47.21
6.52	245.22	90.33	12.10	77.27	43.44
6.62	52.45	105.42	12.21	71.99	44.15
6.73	137.06	91.86	12.31	73.54	48.32
6.84	52.99	89.53	12.42	49.11	57.25
6.95	113.48	79.71	12.53	42.19	55.28
7.07	82.83	86.24	12.64	103.19	45.52
7.19	54.34	80.95	12.76	231.76	40.76
7.31	117.68	74.49	12.87	96.09	39.07
7.42	50.95	67.51	12.99	60.44	39.67
7.52	48.96	89.21	13.10	43.07	42.02
7.62	59.18	143.97	13.22	37.97	42.25
7.73	82.66	84.62	13.34	81.74	40.91
7.84	172.59	73.03	13.46	59.24	41.44
7.95	589.74	78.66	13.59	36.09	44.65
8.06	121.84	79.95	13.71	73.44	42.00
8.18	264.07	90.16	13.84	351.27	37.89
8.29	565.86	78.39	13.97	233.34	34.81

Anhang A7 Differentieller Neutroneneinfangquerschnitt der ⁸⁶Sr Probe

E (keV)	ơ (mb)	∆ơ (mb)	
14 10	67 21	35 72	
14.23	107 71	35 77	
14.25	12/./1	22.77	
14.57	230.31	33.97	
14.50	204.50	32.94	
14.64	33.78	32.52	
14.78	103.63	32.57	
14.93	367.66	33.75	
15.07	214.47	32.02	
15.22	94.48	30.77	
15.37	184.92	29.93	
15.52	79.23	27.69	
15 67	38 80	27 97	
15 83	35.06	27.27	
15.00	55.90	28 00	
15.96	20.17	20.90	
16.15	191.27	26.17	
16.31	241.38	25.13	
16.47	34.48	24.34	
16.64	188.25	24.05	
16.81	262.29	22.85	
16.98	29.70	21.95	
17.16	33.17	22.96	
17.34	99.16	23.41	
17.52	75.65	21.87	
17.70	35.63	20.45	
17 89	53 36	19 63	
18 08	220.50	10.05	
18 27	10/ 01	10.94	
10.27	194.91	19.04	
18.47	80.91	18.88	
18.6/	51.72	18.28	
18.82	138.79	26.55	
18.92	287.82	28.75	
19.02	312.81	30.18	
19.13	155.08	30.02	
19.23	117.61	29.84	
19.34	119.84	29.45	
19.44	73.21	28.18	
19.55	42.96	27.05	
19.66	33 84	25 65	
19.00	22.04 22 / Q	20.00	
10 99	22.49	24.71	
19.00	20.04	23.00	
19.99	18.20	23.16	
20.10	26.26	22.80	
20.21	75.49	22.86	
20.33	190.80	23.50	
20.44	202.16	23.69	
20.56	103.58	23.25	
20.67	39.48	22.48	
20.79	34.48	22.27	
20,91	32.84	21,86	
21.03	82 20	21 51	
21.05	141 57	21 12	
لاستد مت	141.71	6 I I J	

100 es 10 15 15 16 16 16 16		
E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)

01 07	1/1 00	00 70
21.27	101.23	20.70
21.39	93.65	19.92
21.52	57.75	19.39
21.64	4.52	19.59
21.77	23.70	19.84
21.90	35 31	19.99
22.00	30 80	19 59
22.02	52.02	19.32
22.15	25.44	18.75
22.28	1/.1/	17.83
22.41	35.78	17.07
22.55	123.56	17.35
22.68	226.00	18.07
22.82	224.81	18.29
22 95	223 77	18 53
22.99	223.77	18 55
23.09	240.JI	17 17
23.23	111.85	1/.1/
23.37	29.98	16.32
23.51	18.83	15.91
23.65	40.49	15.40
23.80	79.20	15.07
23.94	71.01	14.68
24.09	21.75	14.35
24.05	3/ 12	14 06
24.24	54.12	14.00
24.39	50.65	14.05
24.54	123.41	14.02
24.69	130.75	14.09
24.84	92.53	13.83
25.00	66.39	13.73
25.15	51.92	13.55
25.31	28.96	13.52
25 47	49.89	13.69
25.47	33 08	13 75
25.05	21 50	12.75
25.79	31.39	13.90
25.96	35.65	13.91
26.12	29.88	13.60
26.29	28.95	13.13
26.46	32.29	12.52
26.63	44.97	12.17
26.80	65.96	11.87
26.97	86 63	11 82
20.07	103 04	11.02
27.13	103.04	11.07
27.33	83.65	11.56
27.50	29.01	11.04
27.68	28.69	10.76
27.87	78.97	10.53
28.05	157.13	10.57
28.24	143.71	10.39
28 42	133 96	10 26
20,42 90 21	1/0 17	10.20
20.01	140.1/	10.41
28.81	91.45	10.13
29.00	29.07	9.84

E (keV)	ơ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
29.19	21.71	9.58	42.53	63.33	6.38
29.39	18.70	9.32	42.88	51.64	6.24
29.59	16.14	9.17	43.23	56.51	6.14
29.79	19.02	9.07	43.59	56.93	6.00
30.00	31.86	9.18	43.95	48.96	5.97
30.20	104.10	9.36	44.31	46.46	5.90
30.41	207.00	9.95	44.68	25.82	5.83
30.62	217.72	10.10	45.06	51.74	5.81
30.83	144.24	9.68	45.44	43.92	5,66
31.05	142.56	9.75	45.82	41.79	5.45
31 26	139 73	9.67	46.21	75.54	5.39
31 48	89 11	9 39	46 60	84.41	5.32
31 70	98 54	9.26	40.00	62 29	5 20
31 03	61 40	9.20 8.05	47.00	61 51	5 26
32 15	26 70	8 65	47.41	43 25	5 23
32.15	20.70	8 44	47.01	19 00	5 31
32,30	24.79	0,44	40.23	19.00	5 / 1
32.01	51.99	0.40	40.03	20.90	5 41
32.84	102.58	0.40	49.07	6/ 91	5 20
33.08	95.13	8.22	49.50	64.81	5.54
33.32	42.45	8.01	49.94	64.70	5.20
33.56	35.30	8.07	50.38	41.99	5.18
33.80	76.68	8.19	50.83	50.39	5.16
34.05	128.07	8.37	51.29	75.42	5.29
34.29	98.73	8.16	51.75	49.43	5.16
34.55	52.09	7.85	52.21	17.01	5.07
34.80	60.44	7.71	52.68	11.42	4.97
35.06	45.34	7.47	53.16	18.34	4.95
35.32	48.17	7.41	53.65	37.07	4.94
35.58	65.24	7.63	54.14	57.73	4.88
35.85	33.75	7.59	54.64	42.21	4.68
36.11	33.71	7.62	55.15	21.96	4.55
36.39	57.79	7.63	55.66	21.21	4.45
36.66	81.16	7.53	56.18	22.08	4.37
36.94	58.81	7.22	56.71	28.17	4.38
37.22	32.72	7.05	57.25	46.79	4.37
37.50	17.39	6.84	57.79	72.63	4.40
37.79	44.03	6.91	58.34	47.43	4.26
38.08	102.50	7.07	58.90	39.35	4.22
38.38	137.55	7.26	59.46	42.01	4.18
38,67	70.69	6.97	60.04	44.79	4.11
38.98	31.20	6.77	60.62	44.73	4.07
39.28	89 53	6.94	61.21	35.35	3.90
39 59	122 13	7.00	61.82	40.33	3.86
39 90	51 82	6 75	62.02	41.57	3 /84
75.20	10 70	6 60	63 04	74 59 26 59	3 66
40.22 40 E/	10.19	6 50	62.04	27.39	3 68
40.04	40.// EF 07	0.37	6/ 21	45 71	3.00
40.80		0.0/	04.31	4J./1 01 07	2.05
41.19	40.37	0.54	64.90 /r /1	21.0/	3,30 9 E1
41.52	35.25	6.51	65.61	20.39	3.51
41.85	48.58	6.53	66.28	30.96	3.51
42.19	57.23	6.50	66.96	32.16	3.49

,

,

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
100 DF 00 DF 107 007 008 003 007					
67.64	40.68	3.45	115.73	18.76	1.61
68.34	33.76	3.37	117.30	26.23	1.59
69.05	25.01	3.27	118.89	36.89	1.61
69.77	31.42	3.25	120.52	32.23	1.55
70.50	43.87	3.19	122.19	32.70	1.54
71.24	36.47	3.11	123.89	31.77	1.52
72.00	40.92	3.08	125.62	27.68	1.49
72.76	33.24	3.03	127.39	29.81	1.47
73.54	24.70	2.99	129.20	23.71	1.42
74.33	28.73	2.98	131.05	33.19	1.41
75.14	29.60	2.95	132.94	35.17	1.37
75.96	40.42	2.91	134.87	26.36	1.30
76.79	43.52	2.88	136.84	19.68	1.28
77.63	28.32	2.77	138.85	25.86	1.27
78.49	27.06	2.71	140.91	25,20	1.26
79.36	35.53	2.64	143.02	30,68	1.26
80.25	39.21	2.62	145.17	32.63	1.25
81.15	45.23	2.62	147.37	30.13	1.23
82.07	37.84	2.59	149.62	32.89	1.22
83.00	26.03	2,52	151.93	26.91	1.17
83.95	22.73	2.45	154.29	26.61	1.17
84.92	36.59	2.41	156.70	27 73	1 17
85,90	30.74	2.34	159.17	32.18	1 17
86.90	28.64	2.29	161 70	25 96	1 13
87.92	34.33	2.26	164 29	25.39	1.13
88.95	28.21	2.22	166 95	26.61	1.00
90.01	23.11	2.18	169 66	27 16	1.05
91.08	22.78	2.17	172 45	27.10	1 02
92.17	22.89	2.13	175 30	23.02	1.02
93.28	28.01	2.13	178 23	20.00	1.00
94.42	33.08	2.18	181 23	24.52	0.98
95.57	27.51	2.10	184 30	26.10	0.98
96.74	22.08	2.12	187 /6	20.90	0.99
97.94	27 63	2.04	107.40	27.57	0.90
99.16	28.96	1 97	196.09	29.73	0.97
100.40	28.58	1.97	107 62	23.20	0.95
101.66	27 02	1 81	200 92	24.73	0.90
102 95	31 79	1 78	200.92	27.40	0.96
104 26	33 33	1 75	204.32	20.23	1.00
105.60	34 82	1 7/	200.21	20.02	1.06
106 96	37 04	1.70	212.00	23.8/	1.14
108 35	31 02	1.70	215.89	24.8/	1.28
100,33	JI.73 31 01	1.70	219.90	28.70	1.48
111 00	30 03	1.09	224.01	27.16	1.80
112 60	30.02	1.0/	228.24	25.57	2.37
114 00	34./9	1.0/	232.60	22.53	3.30
.14.20	22.75	1.63	237.08	14.89	5,56

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
115.73	18.76	1.61
117.30	26.23	1.59
118.89	36.89	1.61
120 52	32.23	1 55
122.19	32.20	1.55
122.12	31 77	1.54
125.09	27 69	1.52
123.02	27.00	1.49
127.39	29.01	1.4/
129.20	23.71	1.42
131.05	33.19	1.41
132.94	35.1/	1.3/
134.8/	26.36	1.30
136.84	19.68	1.28
138.85	25.86	1.27
140.91	25.20	1.26
143.02	30.68	1.26
145.17	32.63	1.25
147.37	30.13	1.23
149.62	32.89	1.22
151.93	26.91	1.17
154.29	26.61	1.17
156.70	27.73	1.17
159.17	32.18	1.17
161.70	25.96	1.13
164.29	25.39	1.08
166.95	26.61	1.05
169.66	27.16	1.04
172.45	23.62	1.02
175.30	23.38	1 00
178 23	26.30	1.00
181 23	24.52	1.00
18/ 30	26.10	0.90
187 /6	27.90	0.99
107.40	27.57	0.98
190.09	29.73	0.97
194.02	23.20	0.95
197.42	24.73	0.96
200.92	27.40	0.98
204.52	26.23	1.00
208.21	26.02	1.06
212.00	25.87	1.14
215,89	24.87	1.28
219.90	28.70	1.48
224.01	27.16	1.80
228.24	25.57	2.37
232.60	22.53	3.30

— 126 —

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
3.29	356.93	168.33	8.41	421.19	61.19
3.40	1012.24	232.64	8.54	611.13	69.78
3.50	269.17	143.32	8.66	120.26	69.72
3.61	944,40	178.22	8.79	345.55	71.24
3.71	1234.76	257.32	8.92	253.26	51.43
3.82	388.84	158.03	9.04	346.04	50.39
3.92	484.65	114.24	9.14	/05.90	/8.20
4.02	875.08	158.88	9.25	320.53	69.20
4.13	670.86	236.57	9.35	146.89	70.72
4.23	113.90	115.27	9.46	129.42	84.43
4.54	149.75	143.52	9.57	239.70	67.09
4.44	901.59 212 51	202.30	9.00	210 51	53.97
4.55	213.31	132.21	9.00	210.51	51 56
4.00	850 30	131 70	10 03	102 55	39 37
4.77	455 58	89 28	10.05	269 18	73 91
4.98	2076 63	374 51	10.13	189 19	53 65
5 09	216 99	164 74	10.27	323 49	55.96
5.20	821.89	164.18	10.52	271.57	48.73
5.31	759.19	115.57	10.65	241.88	50.99
5.42	589.98	107.91	10.78	204.30	43.57
5.53	470.39	74.23	10.91	188.13	32.43
5.64	223.20	84.64	11.05	48.36	30.73
5.75	665.57	82.08	11.19	46.72	33.72
5.86	154.51	69.32	11.33	40.96	36.62
5.96	328.12	100.29	11.47	281.89	36.31
6.08	646.19	85.26	11.62	327.18	35.67
6.19	547.96	91.26	11.77	156.84	32.01
6.31	91.65	112.54	11.89	173.11	38,20
6.41	145.49	90.12	12.00	60.47	39,79
6.52	434.39	79.58	12.10	86.62	38,06
6.62	461.11	92.31	12.21	113.92	37.99
6.73	366.01	77.72	12.31	106.64	41.74
6.84	595.49	83.52	12.42	294.28	50.63
6.95	191.81	68.33	12.53	475.71	52.24
7.07	347.13	73.78	12.64	458.87	43.04
7.19	336.48	71.76	12.76	147.41	35.07
7.31	313.04	63.00	12.87	140.94	33.27
7.42	514.60	62.58	12.99	194.15	34.22
7.52	490.56	80.73	13.10	263.70	36.64
7.62	329.65	120.21	13.22	523.10	40.//
1.13	215,60	/4.60	13.34	313,45	30,13
7.04	229.09	02.39 KE (9	13.46	292.50	3/.35
1.90 8 04	142.49	00.00 7/ 01	13.39	100.14	36,14
0.00 8 1 0	J70.92 199 19	/4.41 70 01	10./1	7/.0J 225 14	20 00
8 20	100.42 38/ 1/	68 03	13.04	202.10	20.90
0.41	JUT . 17	00.75	T.J. J/	507.00	27.00

Anhang A8 Differentieller Neutroneneinfangquerschnitt der ⁸⁷Sr Probe

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	
14.10	222.51	30.78	
14.23	170.20	30.86	
14.37	87.19	28.30	
14.50	135.67	27.48	
14.64	86.83	27.38	
14.78	239.17	28.45	
14.93	261.70	28.12	
15.07	171.56	26.47	
15.22	193.66	26.68	
15.37	208.26	25.47	
15.52	135.93	23.66	
15.67	184.22	24.69	
15.83	106.59	25.78	
15.98	191.85	25.39	
16.15	235.56	22.70	
16.31	76.83	20.57	
16.47	103.27	20.81	
16.64	114.66	20.38	
16.81	249.14	20.13	
16.98	122.96	19.38	
17.16	180.82	20.11	
17.34	234.23	20.36	
17.52	97.14	18.26	
17.70	81.46	17.25	
17,89	76.25	16.73	
18.08	240.59	17.62	
18.27	149.95	17.21	
18.47	69.27	16.11	
18.67	193.84	16.19	
18.82	107.94	22.38	
18.92	48.91	22.86	
19.02	48.44	24.03	
19.13	39.46	25.00	
19.23	80.35	24.81	
19.34	200.48	25.79	
19.44	251.79	25.12	
19.55	205.85	24.26	
19.66	189.02	22.54	
19.77	168.66	21.70	
19.88	148.00	20.64	
19.99	110.81	19.94	
20.10	103.45	19.65	
20.21	136.01	20.00	
20.33	163.56	20.08	
20.44	191.72	20.23	
20.56	183.34	20.11	
20.67	167.13	19.78	
20.79	130.53	19.11	
20.91	163.86	18.71	
21.03	184.06	18.53	
21.15	147.01	17.74	

E (keV)	ơ (mb)	Δσ (mb)
21 27	84 56	17 08
21,27	04.50	16 70
21.59	100 76	16 / 2
21.52	100.74	16.45
21.64	97.26	10.85
21.//	94.79	1/.1/
21.90	121.51	17.32
22.02	101.12	16.92
22.15	110.41	16.41
22.28	134.91	15.62
22.41	123.92	14.80
22.55	95.42	14.83
22.68	85.24	14.73
22.82	83.31	14.97
22.95	142.19	15.54
23.09	197.08	15.70
23 23	170 01	15 18
23.23	129 60	14 15
23.57	91 09	13 /1
23.51	70 00	12 12
23.03	79.99	10 01
23.80	95.31	12.81
23.94	95.98	12.53
24.09	87.58	12.32
24.24	143.17	12.53
24.39	149.96	12.44
24.54	112.51	11.84
24.69	87.14	11.86
24.84	128.86	11.76
25.00	126.64	12.04
25.15	126.41	11.85
25.31	106.17	11.77
25.47	113.25	11.96
25.63	144.04	12.11
25.79	157.66	12.54
25.96	126.69	12.22
26.12	132.53	11.94
26 29	140 92	11 59
26.46	117 86	10 74
20.40	113 12	10.74
20.00	100 51	10.49
20.00	100.51	10.11
20.97	104.50	9.91
27.15	127.75	10.13
27.33	164.0/	10.18
27.50	142.75	9.77
27.68	124.46	9.39
27.87	108.00	8.97
28.05	66.71	8.62
28.24	56.31	8.38
28.42	61.74	8.48
28.61	91.20	8.77
28.81	96.10	8.60
29.00	87.89	8.51

PH 04 PH au, au, an 12 PS		
E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
29.19	102.13	8.43
29.39	96.79	8.20
29 59	96 07	8 03
20.30	102 01	0.05
29.79	123.21	0.07
30.00	126.87	8.16
30,20	113.11	8.05
30.41	119.33	8.19
30.62	107.64	8.12
30.83	62.86	7.93
31.05	30.62	7.80
31.26	47.59	7,93
31 48	80.89	7 92
31 70	95 33	7 90
31 03	108 70	7.50
20 15	106.79	7.04
32.15	124.90	7.73
32.38	105.21	7.42
32.61	82.36	7.21
32.84	64.46	6.91
33.08	64.44	6.84
33.32	66.39	6.90
33.56	90.38	6.95
33.80	106.39	7.12
34.05	73.21	6.99
34.29	52.53	6.78
34.55	48.50	6.62
34 80	57 42	6 51
35 06	76 99	6 35
35 32	77 30	6 33
35 58	78.04	6.60
25.20	100 50	0.00
33.65	102.50	6.64
36.11	82.00	6.63
36.39	49.77	6.46
36.66	68.87	6.35
36.94	88.36	6.17
37.22	84.11	6.05
37.50	95.44	5.94
37.79	99.25	5.99
38.08	90.51	5.95
38.38	75.13	5.92
38.67	68.13	5.89
38.98	67.52	5.81
39.28	83.50	5.80
39 59	69 33	5 70
39 90	49 95	5.70
40 22	77 96	5 65
40.22	05 72	5.05
40,34	73./3	5.72
40.00	/1.50	5.02
41.19	56.12	5.58
41.52	55.66	5.55
41.85	82.38	5.63
42.19	98.77	5.60

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
12 53	85 93	5 5 3
42.55	95 19	5 40
42.00	99.65	5 28
43 59	66 78	4 97
43.95	44.72	4.91
44.31	48.65	4.91
44.68	78.32	5.06
45.06	85.28	4.98
45.44	66.84	4.89
45.82	51.00	4.64
46.21	49.94	4.49
46.60	57.49	4.39
47.00	55.51	4.34
47.41	67.14	4.47
47.81	83.89	4.60
48.23	84.59	4.72
48.65	82.02	4.71
49.07	61.22	4.51
49.50	65.41	4.49
49.94	65.23	4.4/
50.38	/3.96	4.43
50.83	66.54	4.38
51.29	61 54	4.39
52 21	52 35	4.40
52.21	64 73	4.35
53.16	53.67	4.23
53.65	53.07	4.19
54.14	66.55	4.12
54.64	62.34	3,99
55.15	52.49	3.97
55.66	63.28	3.91
56.18	75.69	3.83
56.71	67.59	3.79
57.25	68.33	3.72
57.79	48.47	3.57
58.34	46.65	3.56
58.90	55.90	3.57
59.46	59.86	3.56
60.04	56.65	3.44
60.62	55.52	3.44
61.21	55.88	3,35
01.02 40 /0	54./5 /1 00	3.29
02.42 63 N/	41,00 //6 0/	J. 20 3 12
63 67	40.04 55 A8	3.10
64.31	66 99	3 17
64,96	53.82	3.07
65.61	51.52	3.01
66.28	50.22	3.00
66.96	43.94	2.95

· ×

E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)	E (keV)	σ (mb)	Δσ (mb)
67 64	48 60	2.02	115 70	22.05	1 / 0
67.04	40.00	2.93	115./3	22.25 26 71	1.42
60.34	44.03	2.90	117.30	30.71	1.40
69.05	39.70	2.81	118.89	35.21	1.39
69.77	39.27	2.77	120.52	36.01	1.35
70.50	45.91	2.73	122.19	35.85	1.35
/1.24	51.12	2.66	123.89	34.32	1.34
72.00	49.25	2.66	125.62	34.52	1.30
72.76	39.85	2.57	127.39	35.72	1.30
73.54	42.41	2.58	129.20	34.32	1.25
74.33	46.52	2.60	131.05	31.27	1.22
75.14	43.74	2.55	132.94	27.78	1.16
75.96	42.16	2.45	134.87	32.35	1.15
76.79	44.54	2.44	136.84	33.04	1.14
77.63	45.53	2.42	138.85	32.92	1.13
78.49	43.02	2.33	140.91	33.42	1.12
79.36	40.25	2.24	143.02	31.70	1.11
80.25	41.74	2.22	145.17	32.30	1.10
81.15	40.49	2.22	147.37	31.71	1.09
82.07	38.22	2.19	149.62	30,95	1.07
83.00	39.48	2.18	151.93	29.21	1.04
83.95	43.27	2.16	154,29	30.42	1.05
84.92	38.43	2.10	156 70	32.56	1 05
85.90	43.64	2.06	159 17	31 67	1 03
86 90	41 09	1 99	161 70	28 57	1.00
87 92	39 45	1 94	164 29	28.35	0.96
88 95	37 60	1 92	166 95	28.55	0.90
90.01	3/ 32	1.92	160.55	20.45	0.93
91 08	40 83	1.90	172 /5	27.44	0.92
91.00	50.08	1.92	172.43	29.03	0.95
92.17	41 70	1.90	172.30	20.40	0.09
93.20	41.70	1,00	1/0.23	29.00	0.90
94.42	59.11	1.90	181.23	20.05	0.91
95.57	40.56	1.80	184.30	27.53	0.88
96.74	35.46	1.79	187.46	26.58	0.89
97.94	35.13	1.//	190.69	25.94	0.86
99.16	36.06	1./1	194.02	25.78	0.84
100.40	35.27	1.64	197.42	25.13	0.87
101.66	35.30	1.59	200.92	27.18	0,90
102.95	33.76	1.52	204.52	27.71	0.90
104.26	33.22	1.50	208.21	26.74	0.95
105.60	30.88	1.50	212.00	25.96	1.02
106.96	32.01	1.46	215.89	26.21	1.14
108.35	33.09	1.47	219.90	29.18	1.31
109.77	35.28	1.47	224.01	29.86	1.62
111.22	33.61	1.44	228.24	27.16	2.14
112.69	32.17	1.44	232.60	22,60	2.98
114.20	33.64	1.44	237.08	14.48	4.97