

СИКОРА Б. и др.  
Б2-15-6111.

+



C15a  
C-356

ОБЪЕДИНЕННЫЙ ИНСТИТУТ ЯДЕРНЫХ ИССЛЕДОВАНИЙ

Б2-15-6111

ДЕПОНИРОВАННАЯ ПУБЛИКАЦИЯ

Дубна 1971г.

Б2-15-6111

ОБЪЕДИНЕННЫЙ ИНСТИТУТ ЯДЕРНЫХ ИССЛЕДОВАНИЙ  
Лаборатория нейтронной физики

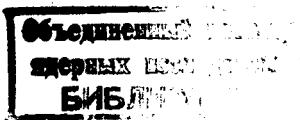
Б.Сикора, И.Тыкэ, Я.Тыкэ.

ВЛИЯНИЕ КОНЕЧНОЙ ГЕОМЕТРИИ НА ИЗМЕРЯЕМЫЕ ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫЕ  
СЕЧЕНИЯ ЯДЕРНЫХ РЕАКЦИЙ.

С.91 3250



Дубна, 1971г.



## I. Введение.

Влияние конечной геометрии на измеряемое дифференциальное сечение реакции исследовалось ранее многими авторами ( /1/ + /4/). Обычно такие исследования сводились к поискам некоторых аддитивных поправок, связывающих измеряемое и истинное дифференциальные сечения. Ввиду того, что сами эти поправки зависят явно от искомых, истинных сечений через производные последних по углу, их нельзя на основании эксперимента однозначно определить.

Покажем, как можно с помощью формализма так называемой функции распределения учесть искажения, вводимые конечной геометрией в угловое распределение в случае, если на последнее наложены некоторые естественные связи. Основное наше рассмотрение относится к угловым распределениям реакции, идущих через составное ядро, когда связи выступают в виде требования, чтобы в системе центра масс такие распределения представлялись линейной комбинацией немногих полиномов Лежандра.

В последней части статьи (пример II) покажем, как можно учесть влияние конечной геометрии на дифференциальное сечение, измеряемое под углом  $\Theta^0$ . Эта часть, подобно самому формализму функции распределения, не связана с вышеупомянутыми ограничениями на форму углового распределения.

## II. Функция распределения.

Рассмотрим общий случай геометрии эксперимента, рис. I. Бесконечно малый выход продуктов реакции из элемента мишени  $dV$  в элемент поверхности датчика  $dS$  определяется формулой:

$$dY = dV \cdot dS \cdot \frac{\cos \varphi(\tau_1, \tau_2)}{r^2(\tau_1, \tau_2)} \delta(\tilde{\Theta}(\tau_1, \tau_2)) N \cdot n \quad (I)$$

где  $\tau_1, \tau_2$

декартовы

- координаты элементов мишени и детектора, соответственно,

$r(\tau_1, \tau_2)$

- расстояние между элементами мишени и детектора,

$\sigma(\theta)$

- дифференциальное сечение в лабораторной системе координат под углом реакции  $\theta$ ,

$\tilde{\theta}(\tau_1, \tau_2)$

- функция  $\tau_1$  и  $\tau_2$  численно равна углу реакции; тильда используется для различия этой функции от используемого обозначения  $\theta$  для угла реакции, как аргумента,

$\psi(\tau_1, \tau_2)$

- угол между нормалью в точке  $\tau_2$  к поверхности детектора и вектором  $\vec{r}$  соединяющим элементы  $ds$  и  $d\tau'$ ,

$N$

- число частиц, падающих на 1 см<sup>2</sup> мишени в 1 сек,

$n$

- плотность ядер в мишени.

Будем предполагать, что мишень "тонкая", т.е. что потери энергии падающих и регистрируемых частиц в ней несущественны. Тогда полный выход под углом  $\theta_0$  получаем путем интегрирования выражения (I):

$$Y(\theta_0) = Nn \cdot \int d\tau' \int \cos \psi(\tau_1, \tau_2) \cdot \frac{1}{r^2(\tau_1, \tau_2)} \cdot \tilde{\sigma}(\tilde{\theta}(\tau_1, \tau_2)) dS = \\ = Nn \cdot \int d\tau' \int d\theta \int \omega \psi(\tau_1, \tau_2) \cdot \frac{\tilde{\sigma}(\tilde{\theta}(\tau_1, \tau_2))}{L(\theta, \tau_1)} d\theta d\tau' \quad (2)$$

где  $L(\theta, \tau_1)$  - кривая на поверхности детектора, задаваемая уравнением;

$$\tilde{\theta}(\tau_1, \tau_2) = \theta$$

$\nabla_2 \tilde{\theta}(\tau_1, \tau_2)$  - градиент  $\tilde{\theta}(\tau_1, \tau_2)$  при фиксированном  $\tau_1$  в точке  $\tau_2$ ,

$\Theta_0$  - угол установки детектора (условный); в (2) подразумевается зависимость  $\psi(\tau_1, \tau_2)$ ,  $r(\tau_1, \tau_2)$ ,  $\tilde{\Theta}(\tau_1, \tau_2)$  и  $\angle(\theta, \tau_1)$  от  $\theta_0$ .

Введем нормированную функцию распределения  $\Omega(\theta_0, \theta)$  такую, что:

$$\Omega(\theta_0, \theta) = \frac{1}{G(\theta_0)} \int dV \int_{4(\theta, \tau_1)} \frac{\cos \psi(\tau_1, \tau_2)}{r^2(\tau_1, \tau_2) |\nabla_2 \tilde{\Theta}(\tau_1, \tau_2)|} d\ell \quad (3)$$

$$\text{и} \quad \int \Omega(\theta_0, \theta) d\theta = 1 \quad (4)$$

Легко заметить, что нормировочная функция  $G(\theta_0)$  представляет собой полный телесный угол детекции (геометрический фактор) под углом  $\theta_0$ .

$$G(\theta_0) = \int d\theta \int dV \int_{4(\theta, \tau_1)} \frac{\cos \psi(\tau_1, \tau_2)}{r^2(\tau_1, \tau_2) |\nabla_2 \tilde{\Theta}(\tau_1, \tau_2)|} d\ell \quad (5)$$

Используя (3) для преобразования (2) получаем:

$$Y(\theta_0) = N \cdot n \cdot G(\theta_0) \int \Omega(\theta_0, \theta) \sigma(\theta) d\theta \quad (6)$$

С другой стороны имеем:

$$Y(\theta_0) = N \cdot n \cdot G(\theta_0) \cdot \sigma^{exp}(\theta_0) \quad (7)$$

где  $\sigma^{exp}(\theta_0)$  - экспериментально полученное значение дифференциального сечения (без учёта влияния конечной геометрии)

Сравнивая (6) и (7) получаем окончательно

$$\sigma^{exp}(\theta_0) = \int \Omega(\theta_0, \theta) \sigma(\theta) d\theta \quad (8)$$

Функция распределения  $\Omega(\theta_0, \theta) d\theta$  представляет собой относительный (нормированный) телесный угол для регистрации продуктов реакции, вылетающих в угловом интервале  $\theta, \theta + d\theta$ , с помощью детектора, установленного под углом  $\theta_0$ .

### III. Учёт влияния конечной геометрии.

Задача определения истинного дифференциального сечения сводится к решению интегрального уравнения (7) Фредгольма первого рода. В общем случае такого типа уравнения не решаются (см. например, [7]).

Приближения, используемые в [1] - [4] заключаются в разложении  $\sigma(\theta)$  в ряд по степеням  $(\theta - \theta_0)$  и пренебрежении членами выше второй степени. В итоге получаются поправки вида:

$$\sigma(\theta_0) - \sigma^{\text{эксп}}(\theta_0) = b \cdot \frac{d\sigma}{d\theta} \Big|_{\theta=\theta_0} + c \cdot \frac{d^2\sigma}{d\theta^2} \Big|_{\theta=\theta_0}$$

где  $b$  и  $c$  некоторые постоянные, в формализме функции распределения, выражаются формулами:

$$b = \int \Omega(\theta_0, \theta) \theta d\theta - \theta_0$$

$$\text{и } c = -\frac{1}{2} [\theta_0^2 + \int \theta^2 \Omega(\theta_0, \theta) d\theta - 2\theta_0 \int \Omega(\theta_0, \theta) \theta d\theta]$$

Рассмотрим следствия уравнения (7) в случае, когда измеряются угловые распределения продуктов реакции, идущей через механизм составного ядра. Тогда дифференциальное сечение в системе центра масс может быть представлено в виде линейной комбинации нескольких полиномов Лежандра:

$$\tilde{\Omega}_m(v) = \sum_{L=0}^{L_{\max}} \alpha_L P_L(\cos v) \quad (9)$$

где  $P_L(\cos \theta)$  - полиномы Лежандра.

В лабораторной системе координат можем написать

$$\sigma(\theta) = \sum_{L=0}^{L_{\max}} a_L B_L(\theta) \quad (10)$$

где  $B_L(\theta)$  переведенные в лабораторную систему полиномы Лежандра.

После подстановки (9) в (8) имеем:

$$\sigma^{\text{эксп}}(\theta_0) = \sum_{L=0}^{L_{\max}} a_L \tilde{B}_L(\theta_0)$$

где  $\tilde{B}_L(\theta_0) = \int B_L(\theta) \Omega(\theta_0, \theta) d\theta$

Функции  $\tilde{B}_L(\theta_0)$ , где  $L=0, 1, 2 \dots L_{\max}$  являются линейно независимыми, поскольку  $L_{\max}$  конечное и притом небольшое число. Поэтому разложение (10) однозначное.

Для получения истинного углового распределения достаточно разложить измеренное угловое распределение в ряд по функциям  $\tilde{B}_L$  (применяя метод наименьших квадратов и критерии  $\chi^2$ ) и полученные коэффициенты подставить в уравнение (9).

Если не учитывать влияния конечной геометрии разложение  $\sigma^{\text{эксп}}(\theta_0)$  имеет вид:

$$\sigma^{\text{эксп}}(\theta_0) = \sum_{K=0}^{K_{\max}} b_K B_K(\theta_0) \quad (II)$$

И если теперь перевести функции  $\tilde{B}_L(\theta)$  в систему центра масс затем разложить их в ряды по полиномам Лежандра, то полученные коэффициенты разложения образуют матрицу  $D$ , связывающую истинные коэффициенты  $a_L$  с измеряемыми  $b_K$ , определенными по (II).

$\angle_{\max}$  - 6 -

$$b_k = \sum_{L=0}^{\angle_{\max}} D_{KL} a_L \quad (12)$$

Матрица  $D$  описывает влияние данной конечной геометрии на измеряемое угловое распределение и имеет в общем бесконечные размеры. При переходе к идеальной геометрии она превращается в единичную матрицу.

Для практических целей более удобная матрица поправок такая, что

$$a_L = b_L + \sum_{K=0}^{\angle_{\max}} C_{LK} b_K \quad (13)$$

При определенном  $\angle_{\max}$ , матрица  $C$  задается однозначно уравнениями (12) и (13).

В пределе идеальной геометрии матрица  $C$  становится нулевой.

### Пример I

Рассмотрим геометрию, применяемую нами для измерения нейтронных спектров из реакции  $Z_i(d, n)$  (16, 17). На рис.2 даны функции распределения для некоторых значений углов  $\theta_0$ , рассчитанные на ЭВМ БЭСМ-4. На этом же рисунке изображена схема геометрии эксперимента. Как показали расчеты, компоненты матриц  $C$  соответствующих различным энергиям падающих дейтонах не превышают 0,05. Так, например, для  $E_d = 2$  Мэв и нейtronов  $N_0$  ( $Q = 15,02$  Мэв) в предположении  $\angle_{\max} = 6$  матрица  $C$  равна:

$C =$	-1,8	+1,7	-1,3	+0,3	-0,0	-0,3	-0,6	$\times 10^{-2}$
-5,0	-5,6	+2,3	-2,5	+0,2	-0,4	+0,3		
-2,7	+3,5	-3,2	+2,2	-3,0	+1,0	-0,3		
-0,3	-0,6	+3,5	-2,8	+3,1	-3,5	+0,8		
+0,7	+0,1	-1,2	+2,7	-3,4	+2,7	-4,1		
+1,2	-0,6	+0,3	+0,5	+2,9	-2,9	+3,4		
-2,1	+1,5	-0,4	-0,3	+0,2	+3,3	+0,5		

Видим, что угловое разрешение  $6^0 \pm 8^0$  (половина функции распределения) требует введения поправок порядка  $2 \pm 5\%$  для доминирующих коэффициентов разложения по полиномам Лежандра. Для коэффициентов, которые малы в силу механизма реакции эти поправки могут быть весомыми.

### Пример II.

Формализм функции распределения позволяет легко учесть влияние конечной геометрии на дифференциальное сечение, измеряемое под углом  $0^0$ . Рассмотрим это на примере геометрии, используемой нами для измерения с газовой мишенью ~~111~~. Схема геометрии и соответствующая функция распределения  $\Omega(0, \theta)$  дана на рис.3.

Разложим  $\sigma(\theta)$ :

$$\sigma(\theta) = \sigma(0) + \sigma'(0) \cdot \theta + \frac{1}{2} \sigma''(0) \theta^2 + \dots$$

и подставим в формулу (8). Тогда получаем

$$\sigma_{\text{эксп}}(0) = \sigma(0) + \sigma'(0) \cdot \Theta_1 + \frac{1}{2} \sigma''(0) \Theta_2^2 \quad (14)$$

где  $\Theta_1 \equiv \int \Omega(0, \theta) \cdot \theta d\theta$

и  $\Theta_2 \equiv (\int \Omega(0, \theta) \cdot \theta^2 d\theta)^{1/2}$

Для указанной геометрии  $\Theta_1 = 1,14^\circ$  и  $\Theta_2 = 1,24^\circ$ .

Введем эффективный угол  $\Theta_{\text{эфф}}$  такой, что

$$\delta^{\text{эксп}}(\theta) = \delta(\Theta_{\text{эфф}})$$

и заметим, что

$$\delta(\Theta_{\text{эфф}}) = \delta(0) + \delta'(0) \cdot \Theta_{\text{эфф}} + \frac{1}{2} \delta''(0) \Theta_{\text{эфф}}^2 \quad (I5)$$

Возможны два случая:

I.  $\frac{\delta'(0)}{\delta''(0)} \geq 0 \quad (I6)$

Этот случай чаще всего встречается на практике. Легко показать на основании (I4) – (I6), что, тогда

$$\Theta_1 \leq \Theta_{\text{эфф}} \leq \Theta_2$$

откуда  $\Theta_{\text{эфф}} = 1,19^\circ \pm 0,05^\circ$

2.  $\frac{\delta'(0)}{\delta''(0)} < 0$

За исключением редких случаев, когда  $-0.04 < \frac{\delta'(0)}{\delta''(0)} < 0$  выполняется для нашей геометрии

$$1,02^\circ < \Theta_{\text{эфф}} < 1,14^\circ, \text{ т.е. } \Theta_{\text{эфф}} = 1,08^\circ \pm 0,06^\circ$$

Для случаев  $-0.04 < \frac{\delta'(0)}{\delta''(0)} < 0$  требуется более детальное знание производных  $\delta'(0)$  и  $\delta''(0)$ .

Метод эффективного угла имеет большое преимущество по сравнению с методами, указанными в /I/ – /4/, поскольку, как правило, требует он лишь качественного знания поведения  $\delta(\theta)$  вблизи  $0^\circ$ , в то время, когда поправки в /I/ – /4/ прямо зависят от  $\delta'(0)$  и  $\delta''(0)$ .

Отметим еще, что в случае, рассматривающем в примере I, имеем  $\delta(0) \equiv 0$  (из-за механизма реакции)  
и  $\Theta_{\text{эфф}} = \Theta_2 \equiv 4^\circ$

Заключение.

Использование формализма функции распределения в значительной мере улучшает качество физической информации, извлекаемой из измерений угловых распределений, проводимых с плохим угловым разрешением в случае, когда реакция протекает путём механизма составного ядра. Этот формализм полезен также при описании угловых распределений прямых реакций с помощью теоретических кривых (кривые Баттлера или метод искажённых волн). В этих случаях с экспериментом следует сравнивать <sup>"исправленную"</sup> теоретическую кривую:

$$C^{\text{испр}}(\Theta_0) = \int \Omega(\Theta, \theta) C^{\text{теор}}(\theta) d\theta.$$

При измерении дифференциального сечения под углом  $0^\circ$  этот формализм позволяет легко скомпенсировать влияние конечной геометрии.

статья  
запись  
交给

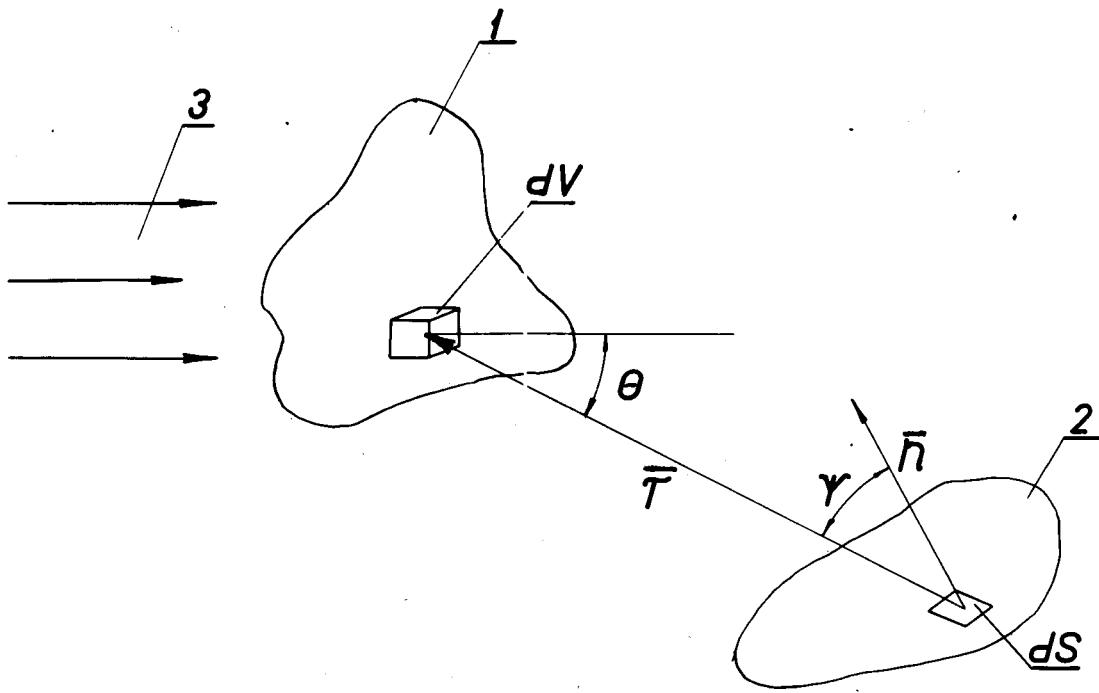


Рис. I Геометрия измерения выхода продуктов реакции.  
1 - объем мишени; 2 - поверхность детектора;  
3 - поток падающих частиц;  $\bar{n}$  - нормаль к  
поверхности детектора.

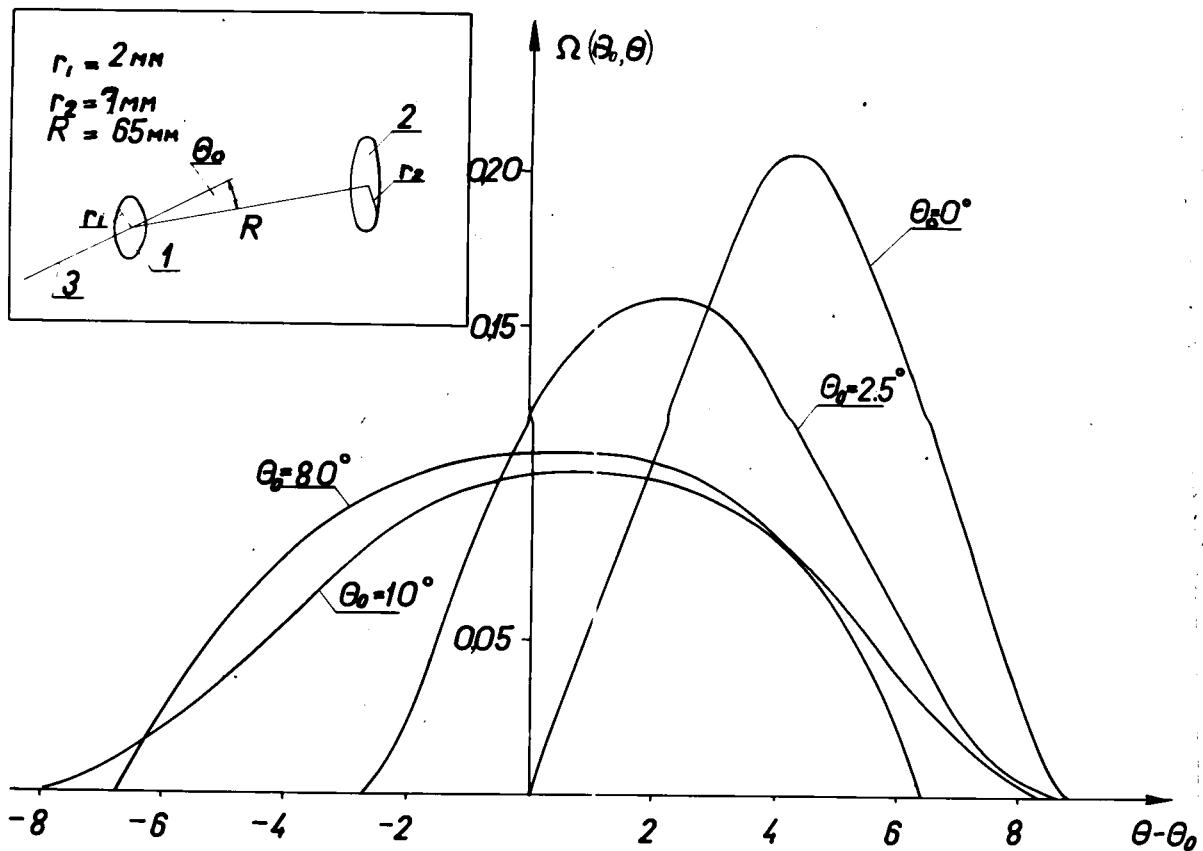


рис. 2 Функция распределения для геометрии нейтронного спектрометра (пример I).

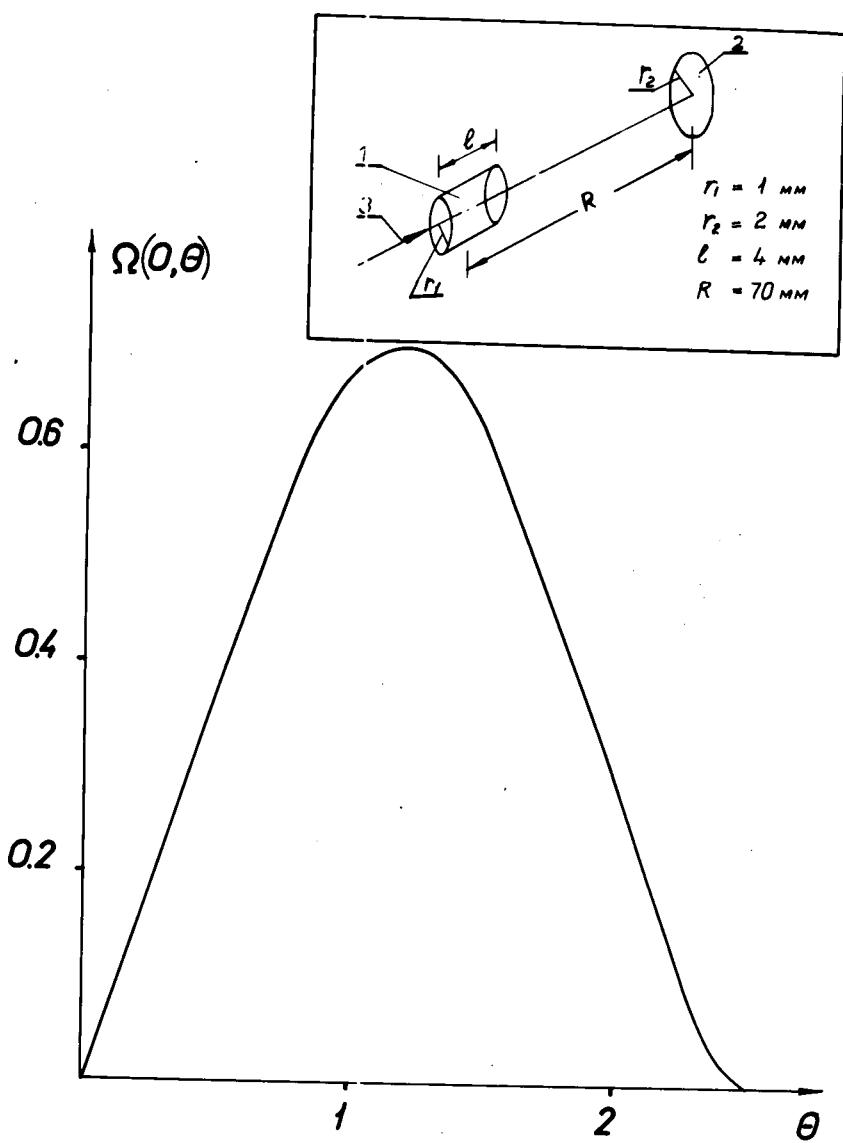


Рис.3 Функция распределения для измерений с использованием газовой мишени.

Литература:

- /1/ E.M. Lyman , H.O. Hanson , M.B. Scott Phys. Rev. 84, 686 (1951)
- /2/ I.E. Dayton. , G. Schrank Phys. Rev 101, 1358 (1956)
- /3/ Люк К.Л.Юан, Ву Цзянь-сюн. Измерение характеристики ядерных реакций и пучков частиц, Изд."Мир", Москва (1965), гл. I, § 5.
- /4/ А.Собичевски, Я.Тыс, Препринт ОИЯИ 2899. (1966)
- /5/ В.И.Смирнов, Курс высшей математики т.4, гл. I, Москва, 1958.  
Изд."Высшая школа".
- /6/ Г.М.Осетинский, Б.Сикора, Я.Тыкэ, Б.Фрычин.  
Препринт ОИЯИ Р15-5143 (1970).
- /7/ Я.Тыкэ, Б.Фрычин, Б.Сикора  
ПТЭ № 3 (1970) 77-79.