

СООБЩЕНИЯ
ОБЪЕДИНЕННОГО
ИНСТИТУТА
ЯДЕРНЫХ
ИССЛЕДОВАНИЙ

ДУБНА



8880

5

Экз. чит. зала

P2 - 8880

E-515

С.М.Елисеев

2963/1-75

РАСЧЕТ ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫХ
И ПОЛНЫХ ПОПЕРЕЧНЫХ СЕЧЕНИЙ
В ПРИБЛИЖЕНИИ ГЛАУБЕРА

1975

P2 - 8880

С.М.Елисеев

РАСЧЕТ ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫХ
И ПОЛНЫХ ПОПЕРЕЧНЫХ СЕЧЕНИЙ
В ПРИБЛИЖЕНИИ ГЛАУБЕРА

Объединенный институт
ядерных исследований
БИБЛИОТЕКА

Рассеяние адронов атомными ядрами при высоких и промежуточных энергиях является важным средством изучения структуры ядер. Экспериментальные и теоретические исследования в этом направлении проводятся во многих научных центрах. С введением в скором времени в строй мезонных фабрик (как у нас, так и за рубежом), очевидно, существенно увеличится число опытных данных об особенностях взаимодействия адронов с ядрами, а также адронов с адронами. Сейчас только начинают появляться экспериментальные данные о столкновении адронов с ядрами. Однако на практике часто возникает необходимость знать поперечное сечение адрон-ядерного взаимодействия. Весьма полезно иметь сводку основных приближенных методов вычисления характеристик адрон-ядерного взаимодействия и простую программу для численных расчетов по существующим моделям.

В данной работе поставлены две основные задачи:

- 1) рассмотреть дифракционную теорию многократного рассеяния Глаубера, широко применяемую при рассеянии частиц высоких энергий на ядрах. Эта теория, например, позволяет просто связать амплитуду рассеяния адрона высокой энергии на ядре с амплитудой адрон-адронного рассеяния и волновой функцией ядра;
- 2) разработать удобную математическую программу расчетов поперечных сечений (полных, дифференциальных, полных упругих).

В теории Глаубера ^{/1/} используются адрон-адронная и адрон-ядерная амплитуды в представлении параметра удара:

$$f(q) = \frac{ik}{2\pi} \int e^{i\vec{q}\vec{b}} [1 - e^{i\chi(b)}] d\vec{b}, \quad (1)$$

где $\chi(b)$ - фаза (эйконал), \vec{q} - переданный импульс, $\vec{K} = \frac{\vec{p}}{h}$,

\vec{p} - импульс частицы, \vec{b} - параметр удара (вектор, лежащий в плоскости, перпендикулярной \vec{K}).

Если $\chi(\vec{b})$ не зависит от направления \vec{b} (т.е. рассматривается рассеяние центрально-симметричным полем), то в (I) можно произвести интегрирование по углу φ :

$$f(q) = ik \int J_0(qb) [1 - e^{i\chi(b)}] b db, \quad (2)$$

J_0 - функция Бесселя нулевого порядка.

Часто вводят обозначение

$$\Gamma(\vec{b}) = 1 - e^{i\chi(\vec{b})}, \quad (3)$$

$\Gamma(\vec{b})$ называют профиль-функцией.

Имеем:

$$f(q) = \frac{ik}{2\pi} \int e^{i\vec{q}\vec{b}} \Gamma(\vec{b}) d\vec{b}, \quad (4)$$

или, если воспользоваться обратным фурье-преобразованием,

$$\Gamma(\vec{b}) = \frac{1}{2\pi ik} \int e^{-i\vec{q}\vec{b}} f(q) d\vec{q}. \quad (5)$$

Пусть ядро состоит из A фиксированных нуклонов, положения которых задаются векторами $\vec{s}_1, \vec{s}_2, \dots, \vec{s}_A$ ($|\vec{s}_i|$ - расстояние от центра i -нуклона до оси, проходящей через центр ядра параллельно импульсу падающей частицы). Перечислим основные допущения теории Глаубера /1/.

1) Сдвиг фазы рассеяния на ядре $\chi(\vec{b}, \vec{s}_1, \dots, \vec{s}_A)$ равен сумме сдвигов фаз рассеяния на отдельных нуклонах:

$$\chi(\vec{b}, \vec{s}_1, \dots, \vec{s}_A) = \sum_{\ell=1}^A \chi_{\ell}(\vec{b} - \vec{s}_{\ell}). \quad (6)$$

2) Рассматривается рассеяние частицы высокой энергии на слабосвязанной системе:

$$u/E \ll 1. \quad (7)$$

3) Длина волны налетающей частицы меньше радиуса ее взаимодействия с нуклоном

$$\lambda \ll a. \quad (8)$$

4) Пренебрегается искажением волны из-за наличия дифракционных эффектов при рассеянии частицы на внутриядерных нуклонах

$$R \ll a^2/\lambda, \quad (9)$$

где R - радиус ядра.

5) Углы рассеяния малы, так что переданный импульс примерно перпендикулярен импульсу падающей частицы:

$$|\vec{q}| = |\vec{k}_i - \vec{k}_f| \approx |\vec{k}_i| \sin \theta. \quad (10)$$

На основании вышеизложенного амплитуду рассеяния на ядре можно записать в виде

$$F(Q) = \frac{ik}{2\pi} \int e^{i\vec{Q}\vec{b}} [1 - e^{i\chi(\vec{b}, \vec{s}_1, \dots, \vec{s}_A)}] d\vec{b} = \frac{ik}{2\pi} \int e^{i\vec{Q}\vec{b}} \Gamma(\vec{b}, \vec{s}_1, \dots, \vec{s}_A) d\vec{b}, \quad (11)$$

$$\text{где } \Gamma(\vec{b}, \vec{s}_1, \dots, \vec{s}_A) = 1 - \prod_{\ell=1}^A [1 - \Gamma_{\ell}(\vec{b} - \vec{s}_{\ell})] = \sum_{\ell=1}^A \Gamma_{\ell}(\vec{b} - \vec{s}_{\ell}) - \sum_{\ell \neq n} \Gamma_{\ell} \Gamma_n + \sum \Gamma \Gamma \Gamma - \dots$$

Первая сумма в этом равенстве соответствует однократному рассеянию частицы в ядре (импульсному приближению), вторая - двухкратному и т.д.

В действительности ядра являются сложными системами, в которых элементарные составляющие (нуклоны) непрерывно движутся. Рассмотрение взаимодействия адрона с такой системой является сложной проблемой. Задача упрощается /1/, если предположить, что скорости нуклонов за время взаимодействия изменяются мало и передача энергии в упругих взаимодействиях мала. Как показал Глаубер, амплитуда рассеяния с переходом ядра из состояния $|i\rangle$ в состояние $|f\rangle$ определяется в таком случае матричным элементом функции Γ :

$$F_{fi}(q) = \frac{ik}{2\pi} e^{i\vec{q}\vec{b}} \int \Psi_f^*(r) \Gamma(\vec{b}, \vec{s}_1, \dots, \vec{s}_A) \Psi_i(r) \delta(A^{-1} \sum_{j=1}^A r_j) \prod_{\ell=1}^A d\vec{r}_\ell d\vec{b}. \quad (I2)$$

Здесь Ψ - волновая функция ядра в системе координат, связанной с его центром. Появление дельта-функции обусловлено законом сохранения полного импульса ядра /1/.

Далее можно выразить F_{fi} через амплитуды f_j рассеяния на отдельных нуклонах. Используя формулы (I1, I2), для амплитуды упругого рассеяния F_{ii} получаем

$$F_{ii}(q) = \frac{ik}{2\pi} \int e^{i\vec{q}\vec{b}} |\Psi(r)|^2 \left\{ 1 - \prod_{n=1}^A \left[1 - \frac{1}{2\pi ik} \int e^{-i\vec{q}_n(\vec{b}-\vec{s}_n)} f_n(\vec{q}_n) d\vec{q}_n \right] \right\} \delta(A^{-1} \sum_{j=1}^A r_j) \prod_{\ell=1}^A d\vec{r}_\ell d\vec{b}. \quad (I3)$$

Преобразованием Гартенхауза-Шварца /2/ дельта-функция из равенства (I3) исключается, но в формуле для амплитуды возникает множитель $G(q)$. В случае осциллирующих волновых функций этот множитель равен: $G(q) = e^{q^2 R^2 / 4A}$,

для тяжелых ядер ($A \gg 1$) $G(q) \approx 1$.

Предположим, что полная ядерная плотность равна произведению од-

нчастичных плотностей распределения нуклонов^{x)}. Из (I3) получаем:

$$F_{ii}(q) = \frac{ikG(q)}{2\pi} \int e^{i\vec{q}\vec{b}} \left\{ 1 - \left[1 - \frac{1}{2\pi ik} \int e^{-i\vec{q}_p \vec{b}} f_p(q) S_p(q) d\vec{q} \right]^Z \left[1 - \frac{1}{2\pi ik} \int e^{-i\vec{q}_n \vec{b}} f_n(q) S_n(q) d\vec{q} \right]^N \right\} d\vec{b}, \quad (I4)$$

где $S_{p,n}(q) = \frac{4\pi}{q} \int_0^\infty r \sin(qr) \rho_{p,n}(r) dr$, $\int \rho_{p,n}(r) dr^3 = 1$,

f_p, f_n - амплитуды рассеяния адронов на протонах и нейтронах соответственно, ρ_p, ρ_n - одночастичные плотности распределения протонов и нейтронов. При $A \gg 1$

$$F_{ii}(q) = \frac{ik}{2\pi} \int e^{i\vec{q}\vec{b}} \left\{ 1 - e^{\frac{i}{2\pi k} [Z \int e^{-i\vec{q}_p \vec{b}} f_p(q) S_p(q) d\vec{q} + N \int e^{-i\vec{q}_n \vec{b}} f_n(q) S_n(q) d\vec{q}]} \right\} d\vec{b}. \quad (I5)$$

В области высоких энергий адрон-нуклонная амплитуда обычно параметризуется:

$$f(q) = \frac{k(i+\gamma)G}{4\pi} e^{-\beta^2 q^2 / 2}, \quad (I6)$$

здесь G - полное сечение, $\gamma = \text{Re} f / \text{Im} f$, β - величины, известные из эксперимента.

Если в окрестности $q=0$ $S(q)$ падает быстрее, чем $f(q)$, то $f(0)$ можно вынести за знак интеграла и получается формула для амплитуды рассеяния в оптическом пределе теории Глаубера:

$$F_{ii}(q) = ik \int_0^b d\vec{b} \left\{ 1 - e^{i[G_p(i+\gamma_p)T_p(b) + G_n(i+\gamma_n)T_n(b)]} \right\} d\vec{b}, \quad (I7)$$

$$T_p(b) = Z \int_0^\infty \rho_p(\sqrt{b^2+t^2}) dt, \quad T_n(b) = N \int_0^\infty \rho_n(\sqrt{b^2+t^2}) dt. \quad (I8)$$

x) Расчеты /3/ показывают, что результаты мало изменяются, если использовать антисимметричные волновые функции ядра (определитель Слетера).

Выражения (I4) и (I7) дают возможность вычислять дифференциальные и полные сечения рассеяния адронов на ядрах, если заданы одночастичные плотности распределения протонов и нейтронов и параметры элементарных амплитуд. В практических расчетах для различных ядер используются следующие одночастичные плотности^{x)}:

1) гауссовское распределение:

$$\rho(r) = \left(\frac{\alpha^2}{\pi}\right)^{\frac{3}{2}} e^{-\alpha^2 r^2} \quad (19)$$

2) плотности, соответствующие волновым функциям гармонического осциллятора:

$$\rho = \prod_{j=1}^4 \rho_s(r) \prod_{j=5}^A \rho_p(r_j), \quad (20)$$

$$\rho_s = \left(\frac{\alpha^2}{\pi}\right)^{\frac{3}{2}} e^{-\alpha^2 r^2}, \quad \rho_p = \left(\frac{2\alpha^2}{3\pi^{1/2}}\right) r^2 e^{-\alpha^2 r^2},$$

$$\rho = \frac{4\alpha^3}{\pi^{3/2}} (1 + \delta\alpha^2 r^2) e^{-\alpha^2 r^2}, \quad \delta = (A-4)/6; \quad (21)$$

3) распределение Ферми:

$$\rho = \int_0^1 \frac{1}{e^{\frac{n-c}{\alpha}} + 1} \quad (22)$$

В Приложении дана программа, позволяющая вычислять поперечные сечения по элементарным амплитудам (I6) и плотностям (I9-22). Плотности могут быть заданы и в виде таблиц, расчет производится по общим формулам (I4) и в оптическом приближении (I7). Для пользования программой практически не требуется знать программирова-

x) Параметры, входящие в распределения плотностей, можно определить из опытов по рассеянию электронов так, как это сделано, например, в работе /3/.

ния: достаточно ввести ее в машину и обратиться к ней (см. Приложение). При этом предусмотрена выдача как результатов расчетов, так и используемых параметров ядерной модели и адрон-адронной амплитуды. Некоторые результаты конкретных расчетов и сравнение с экспериментом опубликованы ранее /4/.

ПРИЛОЖЕНИЕ

Обращение к программе осуществляется при помощи оператора
`CALL HESON(A, Z, R, AM, T, L, N, ND, TD, TT, TM,`
`SP, SN, RP, RN, BP, BN, K, CP, CN, AP, AN, FP, FN, I, J)`.

Здесь A - атомный номер ядра-мишени, Ze - заряд ядра, $R = \frac{1}{4}\alpha$
 (см. формулы (19-21)) $AM(\Gamma\text{ЭВ})$ - масса налетающего адрона,

T - кинетическая энергия, $L = 1, 2, 3$ при вычислении пол-
 ных, полных упругих и дифференциальных сечений соответственно,

$N = 1, 2, 3, 4$ - расчет по общей формуле (14) и плотностям (19, 20
 19, 21), ($K = 1$). $N = 5$ - расчет по (14) и плотностям, заданным
 в виде (22), $K = 1$, где CP, CN, AP, AN - значения пара-
 метров C и α в формуле (22) для протонов и нейтронов.

$N = 4$ ($K = 2$) - расчет по формуле (14) и одночастичным плот-
 ностям распределения протонов и нейтронов, заданным с постоянным
 шагом в массивах FP и FN , $I-1, J-1$ - число точек, шаги
 распределений задаются в ячейках $FP(I), FN(J)$.

$N = 6$ ($K = 1, 2$) - расчет сечений в оптическом пределе тео-
 рии Глаубера (17). $SP(mb), SN(mb), RP, RN,$

$BP(\Gamma\text{ЭВ}/c)^2, BN(\Gamma\text{ЭВ}/c)^2$ - параметры G, δ, β

(см. (16)) амплитуды взаимодействия первичной частицы с
 протонами и нейтронами соответственно, $TD(\Gamma\text{ЭВ}/c)^2$ - шаг по квад-
 рату переданного импульса для вычисления дифференциальных сечений
 в ND точках. $TT(\Gamma\text{ЭВ}/c)^2$ - верхний предел интегрирования
 при вычислении полного упругого сечения, $TM(\Gamma\text{ЭВ}/c)$ - верх-
 ний предел интегрирования по переданному импульсу в формуле (14)
 (достаточно положить $TM \sim 0.6 \div 0.9$ для $T \sim 1 \Gamma\text{ЭВ}$).

Необходимо точно указывать только те параметры ядерной моде-
 ли, которые используются в конкретных расчетах. Если применяется

S, P - волновая модель (20), например, то при обращении к
`HESON` нужно задать правильно лишь R , а значения пара-
 метров (CP, CN и т.д.) других возможных моделей - по поряд-
 ку величины. В приведенной программе дифференциальные сечения
 вычисляются в лабораторной системе координат. Если убрать из
 программы `HESON` девятнадцатую перфокарту, то на печать бу-
 дут выдаваться сечения в системе центра масс.

В таблице, которая может служить тестом для проверки работы
 программы, даны сечения при различных переданных импульсах. Для
 проверки точности использованных численных методов интегрирования
 в тесте вместо (22) ($N = 4$) было взято распределение (19).

Видно, что результаты численного интегрирования ($N = 4$) пример-
 но совпадают с результатами аналитического интегрирования ($N = 2$).
 Табличные значения были получены при обращении к программе

`HESON (N = 2, 4):`
`CALL HESON(16.8, 1.71, 0.94, 1.3, N, 4, 0.1,`
`0.3, 0.6, 44., 44., -0.275, -0.275, 5.45, 5.45, 1, 1, 1,`
`1, 1, FP, FN, 1, 1)`

ТАБЛИЦА

$Q^2(\Gamma\text{ЭВ}/c)^{-2}$	$\frac{dG}{d\Omega}(\frac{mb}{st}), N=1$	$\frac{dG}{d\Omega}(\frac{mb}{st}), N=4$
0	$1.424 \cdot 10^4$	$1.423 \cdot 10^4$
0.1	5.099	5.095
0.2	7.720	7.668
0.3	0.337	0.339

```

SUJRROUTINE HESON(AT,ZN,RN,AM,TK,LSIGMA,NFUN,NDS,TT,TTHMAX,TF,S,SN,
M,R1,R5,B1,B2,KK,AM,AP,BM,EP,FFP,FNN,II,JJ)
DIMENSION FPP(200),FNN(200)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,WW1,WW2,TFUN,DIF,FUN
REAL M
COMMON/DV/TFUN(500),WW1(500),WW2(500),A,Z,K3,R4,P1,P2,W,
1 RB,SS,SSH,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
COMMON/DVV/RDP,RON,ASP,CP,ASN,CN,PI,FFP(200),FFN(200),I,J,K
EXTERNAL FUNC1,FUNC2,FUN2,FP,FN
DO 4 I=1,II $ FFP(I)=FPP(I)
4 CONTINUE
DO 5 J=1,JJ $ FFN(J)=FNN(J)
5 CONTINUE
HC=0.19733 $ PI=3.1415927
ASN=AN $ CP=BP $ CN=BN $ RB=3.5*AT**(1./3.)
A=AT $ Z=ZN $ P=RN $ T=TK $ L=NFUN $ RR1=R1 $ ASP=AP $ N=AM $ RR5=R5
PC=4.0*(A*.938)**2 *T*(T+.2*H)/((A*.938)**2 +A*.875*(T+H)+M*H)
1 /HC**2 $ R2=R**2 $ R3=3.5*AT**(1./3.) $ TTH=TTHMAX/HC**2
PC=4.0*(T+H)**2-M**2/HC**2
R4=2.*R2/3. $ W=4.*A/R2 $ HHB=R3/200. $ HH=RB/100. $ HHQ=TTH/100.
BB1=B1*HC**2 $ B2=B2*HC**2 $ SS=S*0.1 $ SSH=0.1*SN
P1=1./(R2+2.*BB1) $ P2=1./(R2+2.*BB2) $ TFF=TF/HC
Q3=0.1*P1*S*(1.-(0.,1.)*R1)/(2.*PI) $ SQ=TFF/200. $ K=KK
Q2=0.1*P2*SN*(1.-(0.,1.)*R5)/(2.*PI) $ J=JJ $ I=II
RDP=1. $ RON=1. $ Q4=1. $ CALL SIMPB(0.,RB,HH,FP,RAP)
CALL SIMPB(0.,RB,HH,FN,RAN) $ RDP=1./RAP $ RON=1./RAN
IF(NFUN=5)04,41,84
41 Q4=0.
DO 42 IW=1,202 $ CALL SIMPB(0.,RB,HH,FP,SQ1)
WW1(IW)=Q4*SQ1*SS*(1.+(0.,1.)*RR1)*EXP(-BB1*Q4**2/2.)/(4.*PI)
CALL SIMPB(0.,RB,HH,FN,SQ1)
WW2(IW)=Q4*SQ1*SS*(1.+(0.,1.)*RR5)*EXP(-BB2*Q4**2/2.)/(4.*PI)
42 Q4=Q4+SQ
84 IF(NFUN=1)65,41,85
65 FT=0. $ QQ=(1.,0.) $ DO 86 IT=1,202 $ TFUN(IT)=FUN(IT)
86 FT=FT+HHB
40 GO TO (1,2,3),LSIGMA
1 IF(NFUN=1)11,11,13
11 GLAU=DIF(U.)*20.*PI
PRINT 50,NFUN,AT,ZN,RN,TK,M,S,SN,R1,R5,B1,B2,GLAU $ RETURN
50 FORMAT(2X7H VARIANT,I2,2X2HA=F6.1,2X2HZ=F6.1,
* 2X2HR=F6.2,3HFM.,2X2HT=F6.3,
1 2X2HM=F6.3,2X3HS+=F6.1,2X3HS0=F6.1,2X4HRE+=F6.3,2X4HREJ=F6.3/,
2 2X3HB+=F5.1,2X3HB0=F5.1,
3 13H(GEV/C)**(-2),2X1GHSIG. TOT.=F9.3,3HMB.)
13 Q1=0.0 $ Q=(1.0,0.0) $ CALL SIMPB(0.0,R3,HHB,FUNC1,BAIR)
GLAU=40.*PI*BAIR
PRINT 50,NFUN,AT,ZN,RN,TK,M,S,SN,R1,R5,B1,B2,GLAU $ RETURN
2 IF(NFUN=1)21,21,43
21 CALL SIMPQ(J,0,TTH,HHQ,FUNC2,AIQ) $ GLAU=AIQ*2.5*PI
PRINT 50,NFUN,AT,ZN,RN,TK,M,S,SN,R1,R5,B1,B2,GLAU,TTHMAX $ RETURN
60 FORMAT(2X7H VARIANT,I2,2X2HA=F6.1,2X2HZ=F6.1,
* 2X2HR=F6.2,3HFM.,2X2HT=F6.3,
1 2X2HM=F6.3,2X3HS+=F6.1,2X3HS0=F6.1,2X4HRE+=F6.3,2X4HREJ=F6.3/,

```

```

2 2X3HB+=F5.1,2X3HB0=F5.1,13H(GEV/C)**(-2),
3 2X9HSIG. EL.=F8.2,3HMB.,2X9HQ**2/MAX=F6.3,13H(GEV/C)**2)
43 CALL SIMPQ(0.,TTH,HHQ,FUN2,AIQ) $ GLAU=AIQ*10.*PI
PRINT 60,NFUN,AT,ZN,RN,TK,M,S,SN,R1,R5,B1,B2,GLAU,TTHMAX $ RETURN
3 TD=0. $ DO 87 ID=1,NDS
CT=180.*ASIN(SORT(1.-(1.-2.*TD/(PC+HC**2))**2)/PI)
IF(NFUN=1)31,31,33
31 GLAU=PC*10./16.*FUNC2(TD/HC**2) $ GO TO 88
33 GLAU=PC*10./4.*FUNC2(TD/HC**2)
88 PRINT 70,NFUN,AT,ZN,RN,TK,M,S,SN,R1,R5,B1,B2,GLAU,TD,CT
70 FORMAT(2X7H VARIANT,I2,2X2HA=F6.1,2X2HZ=F6.1,
* 2X2HR=F6.2,3HFM.,2X2HT=F6.3,
1 2X2HM=F6.3,2X3HS+=F6.1,2X3HS0=F6.1,2X4HRE+=F6.3,2X4HREJ=F6.3/,
2 2X3HB+=F5.1,2X3HB0=F5.1,13H(GEV/C)**(-2),
3 15H DSIGMA/DOMEGA=E12.5,5HMB/SR,2X5HQ**2=F6.3,13H(GEV/C)**2,
4 2X5HANG.=F8.3,5H DEG.)
TD=TD+TT
87 CONTINUE
RETURN
END

```

```

FUNCTION DPM(XD)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,WW1,WW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),WW1(500),WW2(500),A,Z,K3,R4,P1,P2,W,
1 RB,SS,SSH,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
COMMON/DVV/RDP,RON,ASP,CP,ASN,CN,PI,FFP(200),FFN(200),I,J,K
GO TO (10,20),K
10 DPM=RDP/(1.+EXP((XD-CP)/ASP))
RETURN
20 II=XD/FFP(II)+1.01
IF(XD-FFP(II))30,30,40
30 DPM=FFP(II) $ RETURN
40 IF(I-II=2)50,50,60
50 DPM=FFP(I-1) $ RETURN
60 DPM=FFP(II)+(FFP(II+1)-FFP(II))*(XD-FFP(I)*(II-1))/FFP(I)
RETURN
END

```

```

FUNCTION DNM(XD)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,WW1,WW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),WW1(500),WW2(500),A,Z,K3,R4,P1,P2,W,
1 RB,SS,SSH,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
COMMON/DVV/RDP,RON,ASP,CP,ASN,CN,PI,FFP(200),FFN(200),I,J,K
GO TO (10,20),K
10 DNM=RON/(1.+EXP((XD-CN)/ASN))
RETURN
20 II=XD/FFN(II)+1.01
IF(XD-FFN(II))30,30,40
30 DNM=FFN(II) $ RETURN
40 IF(I-II=2)50,50,60
50 DNM=FFN(I-1) $ RETURN
60 DNM=FFN(II)+(FFN(II+1)-FFN(II))*(XD-FFN(I)*(II-1))/FFN(I)
RETURN
END

```



```

COMPLEX FUNCTION FUN(X)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,
      B,C,V,U,HW1,HW2,TFUN,RE1,RE2,W1,W2
COMMON/DV/TFUN(500),HW1(500),HW2(500),A,Z,K3,R4,P1,P2,W,
1  RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
EXTERNAL W1,W2,WP,WN
N1=Z & N2=A-Z ! GO TO (20,20,30,40,50,60),L
20 B=1.-Q3*EXP (-P1*X**2) V=1.-Q2*EXP (-P2*X**2)
C=1.-Q3*(1.-K4*P1+R4*P1**2*X**2)*EXP (-P1*X**2)
U=1.-Q2*(1.-R4*P2+R4*P2**2*X**2)*EXP (-P2*X**2)
FUN=(1.-B**2*V**2*C**2*(N1-Z)*U**2*(N2-Z))*X*QQ RETURN
30 B=1.-Q3*EXP (-P1*X**2) V=1.-Q2*EXP (-P2*X**2)
FUN=(1.-B**N1*V**N2)*X*QQ RETURN
40 C=Q3*(1.-R4*(A-4.)*P1*(1.-P1*X**2)/A)*EXP (-P1*X**2)
U=Q2*(1.-R4*(A-4.)*P2*(1.-P2*X**2)/A)*EXP (-P2*X**2)
FUN=(1.-((1.-C)**N1*(1.-U)**N2))*X*QQ RETURN
50 Q=X*CALL SIMPQ1(0.,TFF,SQ,W1,RE1)CALL SIMFQ1(0.,TFF,SQ,W2,RE2)
FUN=(1.-((1.+(0.,1.)*RE1)**N1*(1.+(0.,1.)*RE2)**N2))*X*QQ
RETURN
60 Q=X CALL SIMPQ1(0.,RB,HH,WP,RP) & RP=2.*RP
CALL SIMPQ1(0.,RB,HH,WN,RN) & RN=RN*2.
FUN=(1.-((1.-0.5*(1.-((0.,1.)*RR1)**SS*RP)**N1*
(1.-L.5*(1.-((0.,1.)*RR5)**SS*RN)**N2))*X*QQ
RETURN
END

```

```

COMPLEX FUNCTION W1(X1)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,HW1,HW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),HW1(500),HW2(500),A,Z,K3,R4,P1,P2,W,
1  RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
IX1=X1/SQ+1.50 & W1=HW1(IX1)*BESJ0(Q*X1) & Q4=X1
RETURN
END

```

```

FUNCTION FUNC1(Y)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,HW1,HW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),HW1(500),HW2(500),A,Z,R3,R4,P1,P2,W,
1  RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
EXTERNAL FUNC1
Q1=Y & QQ=(1.,0.) & CALL SIMPB(0.,R3,HHB,FUNC1,BAIR)
QQ=(0.,-1.) & CALL SIMPB(0.,R3,HHB,FUNC1,BAIC)
FUNC1=(BAIR**2+BAIC**2)*EXP (2.*Y/W)
RETURN
END

```

```

COMPLEX FUNCTION W2(X1)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,HW1,HW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),HW1(500),HW2(500),A,Z,R3,R4,P1,P2,W,
1  RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
IX1=X1/SQ+1.50 & W2=HW2(IX1)*BESJ0(Q*X1) & Q4=X1
RETURN
END

```

```

COMPLEX FUNCTION DIF(X)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,RF,HF,RFHF,HW1,HW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),HW1(500),HW2(500),A,Z,R3,R4,P1,P2,W,
1  RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
N=Z+0.1 & RF=(0.,0.) HF=(0.,0.) RFHF=(0.,0.)
DO 10 I=1,N & E=I & J=I+1
10 RF=RF+(-1.)*J*FA(N)/(FA(I)*FA(N-I)*E)*Q3**I*EXP (-X/(4.*L*P1))
N=A-Z+0.1
DO 20 I=1,N & E=I & J=I+1
20 HF=HF+(-1.)*J*FA(N)/(FA(I)*FA(N-I)*E)*Q2**I*EXP (-X/(4.*L*P2))
NZ=Z+0.1 NN=A-Z+0.1
DO 30 J=1,NZ & E1=1 & E2=J
30 RFHF=RFHF+(-1.)*E1*E2*FA(NN)/(FA(I)*FA(NN-I))*Q2**I*EXP (-X/(4.*E1*P2+4.*E2*P1))
& FA(NZ)/(FA(J)*FA(NZ-J))*Q3**J/(P1+E2+P2*E1)
40 CONTINUE
DIF=(RF/P1+HF/P2-RFHF)*EXP (X/W)
RETURN
END

```

```

SUBROUTINE SIMPQ1(A1,B1,H,F,SUM)
COMPLEX F,SUM
N1=(B1-A1)/(2.*H)-2. & SUM=(F(A1)+F(B1)+4.*F(A1+H))*H/3. & X1=A1
DO 10 I=1,N1 & X1=X1+2.*H
SUM=SUM+(2.*F(X1)+4.*F(X1+H))*H/3.
10 CONTINUE
RETURN
END

```

```

COMPLEX FUNCTION FUNC1(X)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,
      FUN, HW1,HW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),HW1(500),HW2(500),A,Z,K3,R4,P1,P2,W,
1  RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
IX=X/HHB+1.5 & IF(Q1)1,1,2
1 FUNC1=TFUN(IX)*QQ & RETURN
2 FUNC1=QQ*TFUN(IX)*BESJ0(X*SQRT(Q1))
RETURN
END

```

```

FUNCTION FUNC2(X)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,
      DIF, HW1,HW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),HW1(500),HW2(500),A,Z,R3,R4,P1,P2,W,
1  RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
E1=DIF(X) & E2=(0.,1.)*DIF(X) & FUNC2=E1**2+E2**2
RETURN
END

```

```

FUNCTION FN(ZF)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,WW1,WW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),WW1(500),WW2(500),A,Z,R3,R4,P1,P2,W,
1 RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
COMMON/DVV/RDP,RUN,ASP,CP,ASN,CN,PI
IF(Q4)20,20,10
10 FN=4.*PI*ZF*SIN(ZF*Q4)*DNM(ZF)/Q.
RETURN
20 FN=4.*PI*ZF**2*DNM(ZF)
RETURN
END

```

```

FUNCTION FP(ZF)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,WW1,WW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),WW1(500),WW2(500),A,Z,R3,R4,P1,P2,W,
1 RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
COMMON/DVV/RDP,RUN,ASP,CP,ASN,CN,PI
IF(Q4)20,20,10
10 FP=4.*PI*ZF*SIN(ZF*Q4)*DPM(ZF)/Q.
RETURN
20 FP=4.*PI*ZF**2*DPM(ZF)
RETURN
END

```

```

FUNCTION WP(Y)
COMPLEX QQ,Q2,Q3, V,U,WW1,WW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),WW1(500),WW2(500),A,Z,R3,R4,P1,P2,W,
1 RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
SR=SQRT(Q**2+Y**2) IF(SR-2.*RB)40,40,41
40 WP=DPM(SR)
RETURN
41 WP=0.
RETURN
END

```

```

FUNCTION WN(Y)
COMPLEX QQ,Q2,Q3,WW1,WW2,TFUN
COMMON/DV/TFUN(500),WW1(500),WW2(500),A,Z,R3,R4,P1,P2,W,
1 RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
SR=SQRT(Q**2+Y**2) IF(SR-2.*RB)40,40,41
40 WN=DNM(SR)
RETURN
41 WN=0.
RETURN
END

```

```

SUBROUTINE SIMPQ(A1,B1,H,F,SUM)
COMMON/DV/TFUN(500),WW1(500),WW2(500),A,Z,R3,R4,P1,P2,W,
1 RB,SS,SSM,RR1,RR5,BB1,BB2,Q,QQ,Q1,Q2,Q3,Q4,HH,HHB,HHQ,SQ,TFE,L
COMPLEX QQ,Q2,Q3,WW1,WW2,TFUN
N1=(B1-A1)/(2.*H) G=F(A1) SUM=(G+F(B1)+4.*F(A1+H))*H/3. X1=A1
DO 10 I=1,N1 X1=X1+2.*H G1=F(X1+H)
SUM=SUM+(2.*F(X1)+4.*G1)*H/3.
IF(G1-G*1.E-6)20,20,10
10 CONTINUE
20 CONTINUE
RETURN
END

```

```

SUBROUTINE SIMPB(A1,B1,H,F,SUM)
N1=(B1-A1)/(2.*H)-2. SUM=(F(A1)+F(B1)+4.*F(A1+H))*H/3. X1=A1
DO 10 I=1,N1 X1=X1+2.*H
SUM=SUM+(2.*F(X1)+4.*F(X1+H))*H/3.
10 CONTINUE
RETURN
END

```

```

FUNCTION FA(N)
FA=1 DO 10 I=1,N W=I
FA=FA*W
10 CONTINUE
RETURN
END

```

Литература

1. R.J.Glauber. Lectures in Theoretical Physics, ed. by W.E.Brittin, Interscience, 1959;
А.Г.Ситенко. УФЖ 4, 152 (1959).
2. S.Gartenhaus and C.L.Schwartz. Phys.Rev. 108, 482 (1957).
3. R.H.Bassel and C.Wilkin. Phys.Rev.174, 1179 (1968).
4. С.М.Елисеев. Acta Phys.Polonica III, 83 (1970).

Рукопись поступила в издательский отдел
14 мая 1975 г.