

مجلهٔ پژوهش فیزیک ایران، جلد ۹، شمارهٔ ۴، زمستان ۱۳۸۸







پلاسمای کانونی قادر است که پلاسمای داغ و چگال را تا دماهای چند کیلو الکترون ولت و چگالی ^{۲۰} ion/cm تولید کند. آزمایش های انجام شده در دستگاههای پلاسمای کانونی مختلف[۱-۹] نشان می دهد که هنگام کار این دستگاهها پرتوهای ایکس پالسی، باریکههای الکترونی نسبتاً ^۹(REBs) و همچنین جریانی از یونهای پالسی با انرژی نسبتاً بالا (تا چندین مگاالکترون ولت) تولید می شود[۲-۶]. این یونها در راستای محور z دستگاه PF گسیل می شوند (اگرچه توزیع زاویهای یونها نسبتاً وسیع تر است[۶]). در حالتی که دستگاه با گاز دوتریم کار کند به دلیل واکنش همجوشی، علاوه بر پرتوهای فوق، نوترونهای

یکی از دستگاههایی که در تحقیقات همجوشی هستهای^۱ به کار گرفته می شود پلاسمای کانونی^۲ (PF) نام دارد. این دستگاه در اوایل دهه ۱۹۶۰ میلادی به طور مستقل توسط فیلیپوف^۳ در اتحاد جماهیر شوروی سابق[۱] و مدر^۴ در ایالات متحده آمریکا اختراع گردید[۲]. شکل ۱ نمای سادهای از این دو طراحی را نشان می دهد. اختلاف عمدهٔ این دو طراحی در رابطه با نسبت منظر^۵ (HARP) (نسبت طول به قطر آند) می باشد.

1. Nuclear fusion

- ۳. Fillippov
- ۴. Mather
- ۵. High Aspect Ratio Pinches

۲. Plasma Focus

 $[\]mathcal{P}$. Relativistic Electron Beams



 $\stackrel{\mathsf{h}^{\circ}}{\overset{\mathsf{h}}{\mathsf{f}}_{\mathsf{V}}} \operatorname{Ag}(n,\gamma)^{\mathsf{h}^{\circ}}_{{\mathsf{f}}_{\mathsf{V}}} \operatorname{Ag} \xrightarrow{(\mathsf{f}^{\circ}{\mathsf{f}}/{\mathsf{f}}_{\mathsf{S}})\beta^{-}} \stackrel{\mathsf{h}^{\circ}}{\overset{\mathsf{h}^{\circ}}{\mathsf{f}}_{\mathsf{A}}} \operatorname{Cd} ,$

 $\stackrel{\mathsf{v}\circ\mathsf{v}}{\mathsf{r}_{\mathsf{v}}}\operatorname{Ag}(\mathbf{n},\gamma)\stackrel{\mathsf{v}\circ\mathsf{h}}{\mathsf{r}_{\mathsf{v}}}\operatorname{Ag}\xrightarrow{(\mathsf{v}\mathsf{r}_{\mathsf{v}}/\mathsf{r}_{\mathsf{s}})\beta^{-}} \stackrel{\mathsf{v}\circ\mathsf{h}}{\mathsf{r}_{\mathsf{h}}}\operatorname{Cd}.$

ایزوتوپهای Ag^{۰۰} و Ag^{۰۱} با نیمه عمرهای به ترتیب sec انجام میدهند. برای عبور ایس eta^- انجام میدهند. برای عبور ایس ۱۴۲/۲ بتاها ورقهٔ نازکی از نقره به ضخامت mm ۰/۳ را انتخاب کـرده و آن را دور آشکارساز حساس به ذرات بتا با دیوارههای خیلی نازک می پوشانند. بتای تولیدی در هر ضخامت نقره لازم است که ضخامت باقی ماندهٔ لایهٔ نقره و ضخامت نازک دیوارهٔ تیـوب گایگر را طی کند تا آشکار شود. بنابراین استفاده از ضخامت بیشتر باعث می شود ذرات بتا از نقره خارج نشوند و در آن جذب شوند. برای شمارش ذرات یونیزه کننده با برد نسبتاً زیاد (مانند β و γ) از تیوب گایگر – مولر استفاده می شود. به دلیل این که در این آزمایش ها هدف شمارش ذرات بتا است آشکارساز با دیوارههای نازک مورد استفاده قرار گرفته است. بسته به موقعیت آزمایش، از یک مد واپاشی یا هر دو مد واپاشی برای تخمین میدان نوترونی استفاده میشود. از نیمه عمر کوتاه برای زمانهای کوتاه شمارش و از نیمه عمر بلند برای زمانهای نسبتاً بلند شمارش(چند دقیقه) استفاده می شـود. در ادامه نحوهٔ طراحی شمارندهٔ فعالسازی، محاسبهٔ ثابت کالیبراسیون به صورت نظری، اندازه گیری ثابت کالیبراسیون و مقايسهٔ أنها با هم ارائه شده است. ثابت كاليبراسيون، ضريبي است که در میزان شمارش آشکارساز ضرب می شود تا تعدادکل نوترون های تولید شده در آن پالس بهدست آید.



شکل ۱. نمای سادهای از دو طراحی پلاسمای کانونی نوع مدر و فیلیپوف.

سريع با انرژی حدود ۲/۵ MeV نيز توليد می شوند[۱–۹].

زمان تولید نوترون در هر پالس در دستگاه پلاسمای کانونی معمولاً ns ۵۰۰–۵۰ طول میکشد. از آنجا که شمارندههای نوترونی مانند شمارنده BF_۳، شمارنده طا^۳ و شمارندههای لیتیومی دارای زمان مردهٔ طولانی(چند صد میکروثانیه تا چند میلی ثانیه) میباشند، قادر به اندازه گیری نوترون های پالسی نیستند[۱۰]. زیرا مدت زمان تولید نوترون در دستگاه از زمان مردهٔ آشکارسازها کمتر است. در دستگاه پلاسمای کانونی با انرژی در حدود کیلوژول از مرتبهٔ n/pulse ^۹ ۱۰ تولید می شود. در این مقاله به روشی برای اندازه گیری نوترون پالسی با استفاده از فعالسازی با نوترون پرداخته می شود.

یکی از روش های مهم در اندازه گیری شار نوترون پالسی روش فعال سازی با نوترون می باشد. ایزوتوپ های بعضی از عناصر با نوترون واکنش های مختلفی انجام می دهند که برخی از این واکنش ها دارای سطح مقطع بالا در انرژی های حرارتی نوترون می باشند که به واکنش های بدون آستانه و یا حرارتی معروف اند. برخی از این عناصر طلا، نقره، بور، لیتیوم و ایندیوم می باشند که به دلیل سطح مقطع بالا، ایزوتوپ های مناسبی برای واکنش با نوترون های حرارتی هستند[۱۱]. با توجه به اینکه دستیابی به شمارش نوترون ها در مدت زمان کوتاه و همچنین بازده بالا دارای اهمیت است، داشتن



شکل ۳. نتیجهٔ حاصل از محاسبات کـد MCNP۴C جهـت بـهدسـت آوردن ضخامت بهینهٔ پلی اتیلن اطراف آشکارساز گایگر– مولر.

شمارندهٔ فعالیت طراحی شده (شکل ۲) شامل یک آشکارساز گایگر – مولر دیوارهٔ نازک حساس به بتا (مدل LND ۷۲۵۱۴) و پلیاتیلن جهت کند کردن نوترونهای سریع و ورقهٔ نقرهای به ضخامت ۲۳/۰ میلیمتر میباشد. بیشینه طول و قطر این تیوب به ترتیب ۲۰/۳۲ و ۲۰/۳۳ سانتیمتر است. گاز داخل آن نئون – هالوژن و بازهٔ ولتاژ کار آن ۵۰۰ – ۵۰۰ ولت است.

برای حرارتی کردن نوترونها بایستی پلی اتیلن جانبی دارای ابعاد مناسبی باشد. برای این منظور این شمارنده، مطابق شکل ۲، با استفاده از کد[۱۳] MCNP۴C شبیه سازی شد. همچنین چشمهٔ نوترونی با انرژی MeV ۲/۵ و به صورت همگن در فاصلهٔ ۵۰cm از محور مرکزی شمارندهٔ فعال سازی تعریف شد. با استفاده از تالی^۱ Fm۴ و FT در کد MCNP۴C به ترتیب میزان واکنش های (n,γ) در ورقهٔ نقره و شار نوترون رسیده به سطح جانبی، برای ضخامت های مختلف پلی اتیلن، محاسبه گردید.



شکل ۴. نتیجهٔ حاصل از محاسبات کـد MCNP۴C جهـت بـهدسـت آوردن ضخامت بهینهٔ پلی اتیلن جلوی آشکارساز گایگر- مولر.

نسبت این دو مقدار، کمیت مناسبی برای محاسبهٔ ضخامت بهینهٔ پلی اتیلن اطراف و جلوی آشکارساز می باشد که نتیجهٔ آن در شکل ۳ و ۴ نشان داده شده است. با توجه به این نمودارها ضخامت بهینهٔ cm ۶ برای پلی اتیلن جانبی و cm ۳ برای پلی اتیلن جلوی آشکارساز در نظر گرفته شد. لازم به ذکر است در تمام محاسبات خطا کمتر از ۰/۱، می باشد.

۱. Tally

[&]quot;. Measurement of the saturation count rate

۴. شمارش پس از دور کردن چشمه نوترون از کنار آشکارساز. بهدلیل دسترسی به چشمه نوترون Am-Be و دقت و سادگی بیشتر، روش شمارش در اشباع انتخاب گردید. فرض کنید که یک پالس نوترونی در زمان ۵۰ آغاز شده و در T_s کنید که یک پالس نوترونی در زمان پالس نوترونی است که از مرتبه چند صد نانوثانیه میباشد) تغییرات *n* (تعداد هستههای رادیوایزوتوپ i ام) برحسب زمان، که بهوسیلۀ نوترونهای حرارتی در ورقۀ نقره تولید میشوند، از رابطۀ زیر به دست میآید:

$$\frac{dn_i}{dt} = P_i - \lambda_i n_i \left(t \right) \quad t \in T_S , i = 1,$$
 (Y)

$$P_i = h_i \phi_{th} = h_i \left(\gamma Y / T_S \right) , \qquad (\Upsilon)$$

که در آن P_i آهنگ تولید، λ ثابت واپاشی، φ_{th} شار نوترون حرارتی، γ میزان شار نوترون حرارتی بر واحد نوترون چشمه، (neutron/shot) بازده نوترونی یا نوترونهای تولید شده در هر تخلیهٔ دستگاه و h_i تعداد رادیونوکلید تولید شده از نوع i در واحد زمان توسط واحد شار نوترون حرارتی است. با فرض صفر بودن فعالیت در زمان t و با توجه به اینکه $\lambda_i T_s < 1$

$$A_{i}(t_{E}) = \lambda_{i}n_{i}(t_{E}) = \gamma h_{i} \frac{T}{T_{s}} \left(1 - e^{-\lambda_{i}T_{s}} \right) \approx \gamma h_{i}Y\lambda_{i} \quad , \tag{(f)}$$

حال اگر از زمان t=t تا زمان t=t شمارش را انجام دهیم خواهیم داشت:

$$G_{\gamma\gamma} = \gamma Y \sum_{i=\gamma}^{\gamma} \varepsilon_i h_i \Big[e^{-\lambda_i T_{\gamma}} - e^{-\lambda_i T_{\gamma}} \Big], \qquad (\Delta)$$

که در آن: $t_{Y} = t_{Y} - t_{E}$, $T_{Y} = t_{Y} - t_{E}$ ، آشکارسازی شمارنده برای ذرات بتای گسیل شده از رادیـو ایزوتـوپ i ام است. ثابت کالیبراسیون برابر است با:

$$K = Y / (G_{\gamma \gamma}) = \gamma / \gamma \sum_{i=\gamma}^{\gamma} \varepsilon_i h_i \Big[e^{-\lambda_i T_{\gamma}} - e^{-\lambda_i T_{\gamma}} \Big], \qquad (\$)$$

در رابطهٔ فوق γ، _ε، و *h* نامعلومند و با استفاده از روش اندازه گیری آهنگ شمارش در اشباع آنها را حذف می کنیم. در اندازه گیری به روش شمارش در اشباع، در لحظه *t=t*.

چشمهٔ نوترون با شدت (ثانیه/نوترون) ، *I* را به جای چشمه پالسی می گذاریم و در حدود ۱۰۰۰ ثانیه صبر می کنیم تا ورقهٔ نقره بر اثر تابش به حالت اشباع برسد. فعالیت در اشباع و آهنگ شمارش در اشباع از روابط زیر بهدست می آیند[۱۱]: $A_{sat,i} = \lambda_i n_{si} (\infty) = h_i \gamma I_{\circ},$ (۷)

$$R_{sat} = \sum_{i=1}^{\gamma} \varepsilon_i A_{sat,i} = \gamma I_* \sum_{i=1}^{\gamma} \varepsilon_i h_i . \tag{A}$$

از سوی دیگرآهنگ شمارش در اشباع را می توان مطابق رابطهٔ زیر اندازه گرفت:

$$R_{sat} = N_{cs} / T_{cs} , \qquad (9)$$

که در آن N_{cs} تعداد بتاهای شمارش شده در مدت زمان دلخواه T_{cs} در حالت اشباع میباشد.

با به کارگیری رابطههای (۸) و(۹) می توانیم γ را محاسبه کنیم:

$$\gamma = N_{cs} / T_{cs} I_{\bullet} \sum_{i=1}^{\gamma} \varepsilon_i h_i \tag{10}$$

از قرار دادن نتیجهٔ رابطهٔ (۱۰) در رابطهٔ (۶) نتیجه می شود:

$$K = \frac{T_{cs}I_o}{N_{cs}} \times \frac{1 + \alpha}{e^{-\lambda_{\gamma}T_{\gamma}} - e^{-\lambda_{\gamma}T_{\gamma}} + \alpha(e^{-\lambda_{\gamma}T_{\gamma}} - e^{-\lambda_{\gamma}T_{\gamma}})} \quad (11)$$

در رابطهٔ فوق α برابر $\frac{F_{i}h_{i}}{E_{i}h_{i}}$ است. از آنجا که h_{i} و i_{i}^{3} مشخص نیستند، برای حذف آنها از محاسبهٔ α از یک اندازه گیری اضافی استفاده می کنیم. این شمارش G_{TT} می باشد که در زمان T است در ثبت می شود. از آنجایی که $(7 \sim 1 = 1 \times 1)^{3}$ است در ثبت می شود. از آنجایی که $(7 \sim 1 = 1 \times 1)^{3}$ است در ثنیجه $T_{i} \approx t_{i}(i = 1 \sim 1)^{3}$ می باشد که در زمان $T_{i} \approx 1$ است در ثنیجه $T_{i} \approx t_{i}(i = 1 \sim 1)^{3}$ می باشد که در زمان T_{i} است در ثبت می شود. از آنجایی که $(7 \sim 1 = 1 \times 1)^{3}$ است در ابتی می شود. از آنجایی که $(7 \sim 1 \times 1)^{3}$ می باشد که در زمان تعد از تنجاب آلف محاسبات الف) با قرار دادن $T_{i} \approx 1$ ، درست بعد از تخلیهٔ دستگاه، به کار می بریم. نکته های مهم در الگوی معرفی شده این است که الف) با قرار دادن $T_{i} \approx 1$ ، درست بعد از تخلیهٔ دستگاه، رادیوایزو توپ های با نیمهٔ عمر بسیار کوتاه واپاشی کنند و از رادیوایزو توپ های با نیمهٔ عمر بسیار کوتاه واپاشی کنند و از مرف دیگر نویز حاصل از امواج الکترومغناطیس دستگاه در حین تخلیه در شمارش ها خطایی وارد نکند. ب) با انتخاب مرف می تربه این ای ای ای است آورد.



شکل ۶. میزان واکنش (n,γ) برای یک نوترون تابش شده از چشمه در لایههای مختلف نقره که به ده سلول برابر تقسیم شده است. (سلول ۱۰ بیرونیترین و سلول ۱ داخلیترین سلول نسبت به تیوب گایگر–مولر می باشند).

MCNP C

بهدلیل اینکه کد MCNP۴C قابلیت تولید ذرات بتای ناشی از واپاشی هسته ها را ندارد، شبیه سازی در دو مرحله انجام شد. در مرحلهٔ اول ورقهٔ نقره به ده سلول مساوی تقسیم شد و میزان واکنش (n,γ) که معادل هسته های اولیه (لحظه ٥=٢) برای چشمهٔ بتا می باشند در هر سلول محاسبه گردید. در مرحلهٔ بعد این توزیع به عنوان چشمهٔ الکترون در MCNP۴C با توریع زاویه ای یکنواخت تعریف شد که این توزیع در شکل ۶ نشان داده شده است.

در مرحلهٔ دوم میزان تضعیف ذرات الکترون در ورقهٔ نقره و لایهٔ استیل آشکارساز گایگر- مولر و همچنین درصد الکترونهایی که وارد حجم حساس آشکارساز شدهاند محاسبه گردید. برای محاسبهٔ ثابت کالیبراسیون مشابه آنچه در عمل انجام می گیرد و در بخش ۴ توضیح داده شد، لازم است پرتوهای بتایی که از واپاشی هسته های Ag^{۸۰۱} و Ag^{۱۱۰} تولید میشوند و وارد حجم آشکارساز گایگر می شوند در یک بازهٔ زمانی T تا T مطابق الگوی شکل ۵ شمارش شوند. برای انجام شبیه سازی مراحل زیر طی شد:

 ۱. فراوانی طبیعی(ω_i) هرکدام از ایزوتوپهای Ag^{۱۰۷} و ^{۱۰۹}Ag در نقرهٔ طبیعی به ترتیب با نسبت ۵۱/۸٪ =ω و ۴۸/۲٪ =_۲ω می باشد.



شکل ۵. الگوی زمانی شمارش برای محاسبات.

$$G_{\rm YY} = \gamma Y \sum_{i=1}^{\gamma} \varepsilon_i h_i \left[e^{-\lambda_i T_{\rm Y}} - e^{-\lambda_i T_{\rm Y}} \right]. \tag{11}$$

به کمک دو شمارش G_{17} و G_{17} ، ضریب $A_{\rm C}$ به صورت $A_{\rm C}$ به کمک دو شمارش G_{17} و $A_{\rm C}$ می شود. با استفاده از تعریف $A_{\rm G} = \frac{G_{\rm re}}{G_{17}}$ به کارگیری رابطه های (۵) و (۱۲)، رابطهٔ زیر به دست می آید: $e^{-\lambda_{\rm r}T_{\rm r}} - e^{-\lambda_{\rm r}T_{\rm r}} - A_{\rm c} \left(e^{-\lambda_{\rm r}T_{\rm r}} - e^{-\lambda_{\rm r}T_{\rm r}}\right)$

$$\chi = \frac{1}{A_c \left(e^{-\lambda_{\rm T} T_{\rm Y}} - e^{-\lambda_{\rm T} T_{\rm T}} \right) - \left(e^{-\lambda_{\rm T} T_{\rm T}} - e^{-\lambda_{\rm T} T_{\rm T}} \right)} \tag{17}$$

بنابراین برای اندازهگیری ثابت کالیبراسیون مراحل زیر را انجـام میدهیم:

- ۱. قرار دادن چشمهٔ نوترون Am-Be در محل تشکیل پلاسما در دستگاه پلاسمای کانونی. لازم به ذکر است، برای حذف شمارش گاماهای چشمهٔ Am-Be و اندازه گیری شمارش خالص نوترون لازم است یکبار شمارش با ورقهٔ نقره و یکبار بدون ورقهٔ نقره و با ورقهٔ آلومینیوم انجام گیرد و از شمارش با ورقهٔ نقره کم شود. علت استفاده از آلومینیوم آن است که اولاً هندسه آشکارساز و اثر جذب ذرات بتا در لایهٔ نازک را لحاظ کنیم و ثانیاً به دلیل این که سطح مقطع واکنش آن با نوترون حرارتی بسیار کمتر از نقره است فقط گاماهای تابش شده از چشمه را شمارش خواهیم کرد.
- ۲. اندازه گیری شمارش در اشباع آشکارساز فعالیت با پوشش نقرهای N_{cs} در مدت زمان دلخواه T_{cs}
- ۳. تخلیه دستگاه و ثبت شـمارش هـای G_{1۲} و G_{T۴} در دو بـازه زمانی T₁ تا T_۲ و T_۲ تا T_۴ مطابق الگوی شکل (۵).
 - استفاده از رابطهٔ (۱۳) برای محاسبهٔ ۵.
 - ۵. استفاده از رابطهٔ (۱۱) و محاسبهٔ K یا همان ثابت کالیبراسیون.

- ۲. احتمال واپاشی بتازای Ag $^{1\circ'}$ برابر ۹۷/۱۵٪ $= \omega_{\beta_1} e^{-1}$ و با انرژی متوسط MeV میباشد که از متوسط گیری انرژی بیشینه روی مدهای مختلف واپاشی $^{-}\beta$ از مرجع[۱۲] بهدست آمده است.
- ۳. احتمال واپاشی بتازای Ag^{۱۱۰} Ag برابر ۹۹/۷:=_{β۲}@ و با انرژی متوسط گیری انرژی متوسط گیری انرژی بیشینه روی مدهای مختلف واپاشی ⁻β از مرجع [۱۲] بهدست آمده است.

در نظر گرفتن انرژی بیشینه برای متوسط گیری به جای طیف انرژی ذرات بتا در بندهای ۲ و ۳ حدود ۵٪ خطا در محاسبات بند ۵ ایجاد می کند. منشاء خطا در این است که بخشی از بتاهای کم انرژی از ضخامت باقیمانده لایهٔ نقره عبور نمی کنند.

- ۴. محاسبات MCNP نشان میدهد که بـه ازای یـک نـوترون P=1/۷۷ ×۱۰^{-۴} واکنش (n,γ) در پوشش نقره رخ میدهد.
- ۵. با توجه به محاسبات MCNP احتمال اینکه یک ذرهٔ بتا در نهایت از نقره و استیل عبور کند و وارد حجم حساس گایگر – مولر شود (P_{β}) مقدار ^{۲–} ۲۰× ۱/۹۹ به دست آمد. از این مقدار ۲۲/۵۲٪= $P_{\beta 1}$ آن مربوط به بتاهای با انرژی VV/۴۸ و ۷۲/۲۸٪ = $P_{\beta 1}$ آن مربوط به بتاهای با انرژی MeV (۱/۱۸ MeV)
- ۶. حال فرض می کنیم که شمارنده N_c شمارش را در زمان $\Delta t = T_r - T_h$ ثانیه انجام داده است. بنابراین با توجه به توضیحات بالا تعداد پرتوهای بتا که پیش از وارد شدن به حجم حساس آشکارساز گایگر – مولر وجود داشتهاند (N_{β}) برابر است با:

$$N_{\beta} = \sum_{i=1}^{1} N_{\beta i} , \qquad (14)$$
$$N_{\beta i} = \frac{N_c}{2 \cdot (14)} P_{\beta i} ,$$

که در آن *N_{Bi} تعد*اد بتاهای ایزوتوپ i ام است که در ورقهٔ نقـره تولید شدهاند و از این تعداد *N_c پر*تو بتا بـه داخـل آشـکارسـاز گایگر– مولر نفوذ کرده و شمارش شده است.

۷. از آنجا که رادیوایزوتوپهای Ag^{۱۰۰} و Ag^{۱۰۰} در حال
 ۲ تا ۲_۲

برابر است با:

$$N_{\beta} = \sum_{i=1}^{\gamma} N_{*} \left(e^{-\lambda_{i} T_{\gamma}} - e^{-\lambda_{i} T_{\gamma}} \right) \tag{10}$$

که در آن .N تعداد اولیهٔ کل رادیوایزوتوپهای Ag^{۱۰۸} و Ag^{۱۱۱} میباشد.

۸ با استفاده از رابط ههای (۱۴) و (۱۵) ارتباط N در ورقهٔ نقره با نوترونهای چشمه و با به کارگیری ضرایب تعریف شده، رابطهٔ زیر برای محاسبهٔ قدرت چشمهٔ نوترون با شمارش ذرات بتا در بازهٔ زمانی $\Delta t = T_r - T_r$ به دست می آید:

$$N_n = \sum_{i=1}^n \frac{N_c \times P_{\beta i}}{P_{(n,\gamma)} \times \omega_{\beta i} \times P_{\beta}} \times \frac{1}{e^{-\lambda_i T_1} - e^{-\lambda_i T_{\gamma}}}$$
(19)

که در آن: N_n تعداد کل نوترون های تابش شده از دستگاه پلاسمای کانونی می باشد. N_c : تعداد ذرات بتای شمارش شده در آشکارساز گایگر – مولر در بازهٔ زمانی $\Delta t = T_{\gamma} = T_{\Lambda}$ بعد از تخلیهٔ دستگاه می باشد.

اگر در رابطهٔ قبل ۲۵٬۳ م، ۲٫ =۴۰/۲ م، ۲٫ =۳۰×
$$\lambda_1 = 4$$
و
اگر در رابطهٔ قبل ۲۵٬۲ م، ۲٫ =۴۰/۲ م
 $\lambda_7 = 7/۸ 1 \times 10^{-7} s^{-1}$
شمارندهٔ فعالیت از رابطهٔ زیر بهدست خواهد آمد.
 $N_n = N_c \times 7/\Lambda + 10^{-6}$ n/pulse
(۱۷)

یعنی ثابت کالیبراسیون حاصل از این محاسبه برابر است با: K=V/۸۴×۱۰^۵ . پـس از انجـام محاسـبات تئـوری، ثابـت کالیبراسیون به صورت تجربی نیـز بـهدست آورده شـد کـه در بخش بعدی به آن پرداخته شده است.

چشمهٔ نوترون Am-Be استفاده شده دارای شدت تولید نوترون «n/s» ا×(۸/۱±۸/۸) می باشد. لازم به ذکر است برای حذف شمارش پرتوهای گامای چشمهٔ Am-Be و اندازه گیری شمارش خالص نوترون لازم است یکبار شمارش با ورقهٔ نقره و یکبار بدون آن و با ورقهٔ آلومینیوم انجام گیرد. ورقهٔ آلومینیوم به این دلیل استفاده می شود که اندرکنش آن در این ضخامت با نوترون بسیار ناچیز است و از طرفی هندسه طراحی را ثابت نگ می دارد. با انجام آزمایش فوق شمارش خالص نوترون در اشباع

برای مدت $N_{cs} = 7$ برابر $P_{cs} = 0$ برابر $N_{cs} = 7$ بهدست آمـد. همچنین با انجام شمارش های G_{TY} و G_{1Y} در بازه های زمانی ($T_{T} = T_{T} - T_{T}$ ($T_{T} = 1$ ۴۰/۲۶ و $T_{T} = T_{T} - T_{T}$ ($T_{T} = T_{T} - T_{T}$) ($T_{T} = T_{T} - T_{T}$ ($T_{T} = T_{T} - T_{T}$) ($T_{T} = T_{T} - T_{T}$ ($T_{T} = T_{T} - T_{T}$) ($T_{T} = T_{T} - T_{T}$) ($T_{T} = T_{T} - T_{T}$) ($T_{T} = T_{T} - T_{T} - T_{T} - T_{T} - T_{T}$) ($T_{T} = T_{T} - T_{T} - T_{T} - T_{T} - T_{T}$) ($T_{T} = T_{T} - T_{T}$

برای شبیه سازی شمارنده فعال سازی با پوشش نقره ای نیاز است که کد شبیه ساز مورد نظر امکان ترابرد نوترون های سریع و حرارتی، شبیه سازی واکنش (n,γ) در ورقهٔ نقره، تولید و واپاشی ایزوتوپ های فعال A^{۸۰۱} و A^{۳۰۱} و تولید و ترابرد ذرات ثانویهٔ بتا را داشته باشد. کد MCNP۴C امکان شبیه سازی نوترون و واکنش (n,γ) را دارد اما شبیه سازی تولید و واپاشی ایزوتوپ های فعال را انجام نمی دهد. همچنین این کد ذرات بتا را ترابرد می کند. بنابراین برای استفاده از این کد در چنین محاسباتی لازم است که میزان تولید و مصرف ایزوتوپ های فعال برنامه ای جداگانه محاسبه و در ادامه وارد کد MCNP۴C شود تا ترابرد ذرات بتا در آن انجام شود. در این مقاله با این رویکرد به محاسبهٔ ثابت کالیبراسیون شمارندهٔ فعال سازی با

همان طور که اشاره شد ثابت کالیبراسیون برای شمارندهٔ فعال سازی از دو طریق محاسبه با کد MCNP۴C و اندازه گیری به روش شمارش در اشباع با چشمهٔ نوترون Am-Be به ترتیب برابر با ۵۰۵×۷/۲۲ و۵۰۵×۷/۱۳ بهدست آمد که این اختلاف به دلیل های زیر قابل قبول است:

طیف چـ شمهٔ استفاده شـده در اندازه گیری ثابت
 کالیبراسیون اهمیت به سـزایی دارد. در محاسبه
 کالیبراسیون از چشمه تک انرژی MeV استفاده شده

است که این مقدار، انرژی نوترون های همجوشی هستهای است. در صورتی که در اندازه گیری ثابت کالیبراسیون از چیشمه Am-Be که طیف آن از MeV ۸۱–۱۱ MeV مرجع [۱۴] به روش شمارش در اشباع با چشمهٔ Am-Be مرجع [۱۴] به روش شمارش در اشباع با چشمهٔ Am-Be هر Am-Be به ترتیب: ۸۵/۳ ماد (۵۸/۰±۲/۹) است. چشمهٔ مناسب، چشمهای است که طیف نوترون های آن نزدیک به طیف انرژی نوترون ها در همجوشی هسته ای باشد.

- ۲۰ خطای حدود ۲۰٪ در قدرت چشمهٔ Am-Be استفاده شده
 به طور مستقیم در ثابت کالیبراسیون تأثیر دارد.
- ۳. بین ضرایب کالیبراسیون که از روش های مختلف اندازه گیری بهدست می آید اختلاف وجود دارد. به طوری که در مرجع [۱۴] با روش فعالسازی ورقهٔ ایندیوم در مرجع (۱۹^۳ ۱۰۲×(۹/۰±۳/۳)=K و با روش شمارش پس از دور کردن چشمه K=(۳/۳±۳/۹)=N ۱۰^۳ ۱/۵(۰۰)+۲±۳/۵) = بهدست آمده است. بنابراین یکی از عامل ها، خطای روش اندازه گیری است.
- ۴. وجود ناخالصی در پلی اتیلن و نقر های که در آزم ایش ها استفاده شده اند.
- ۵. عناصر پراکنده کننده نظیر دیوارها، هوا و سایر اجزای
 آزمایشگاه در محاسبات در نظر گرفته نشده است.
- ۶. در نظر نگرفتن اثر محفظهٔ دستگاه پلاسمای کانونی بر روی انرژی نوترونهای گسیل شده.

بنابراین اختلاف حدود ۹٪ بین نتایج محاسبه و تجرب با تمام تقریب های به کار رفته و نکات اشاره شده در فوق قابل پذیرش می باشد.

اگر بتوان با کدهای شبیهساز دیگری مانند Geant۴ یا FLUKA که امکان شبیهسازی واپاشی هستههای فعال تولید شده را دارند این شبیهسازی را انجام داد، نتایج بهتری بهدست خواهد آمد. محاسبهٔ ثابت کالیبراسیون یا به طور کلی شبیهسازی واکنش فعالسازی در بهینهسازی طراحی آشکارساز، هندسه

- آزمایش و محاسبهٔ پارامترهای مورد نیاز بدون انجام آزمایشهای عملی، که هزینهبر و دارای مخاطرات پرتوگیری
- 9. A Bernard, et al., J. Moscow Phys. Soc. 8 (1998) 93.
- 10. F G Knoll, *Radiation Detection and Mesurement*, John wiley and sons Inc., New York (2000).
- 11. Nicholas Tsoulfanidis, *Measurement and Detection* of *Radiation*, Taylor & Francis, Washington (1983).
- 12. B Firestone Richard, *Table of Isotopes CD ROM Edition*, Version 1.0, Wiley Interscience, March (1996).
- 13. J F Briesmeister, MCNP: A General Monte Carlo N-Particle Transport Code, Version 4C, LA-13709M.
- 14. Gentilini Achille, et al., Nucl. Inst. and Meth, 172 (1980) 541.

- 1. N V Filippov, T I Filippova and V P Vinogradov, *Nuclear fusion suppl.* **2** (1962) 577.
- 2. J W Mather, Phys. Fluid suppl. 7 (1964) 5.
- 3. L Bertalot, et al., Phys. Lett. 79A (1980) 389.
- 4. W Neff, et al., Phys. Lett. 79A (1980) 165.
- P Choi, C Deeney, H Herold, C S Wong, Laser Part. Beams 8 (1990) 469.
- 6. M Sadowski, in Beams Proc. of 11th Int. Conf. on High Power Particle Beams, Prague, 1 (1996) 170.
- 7. G D ecker, et al., *Plasma Sources Sci. Technol.* 5 (1996) 112.
- L Jakubowski, M Sadowski, E O Baronova, in ICPP, Proc. of Int. Conf. Nagoya, 2 (1996) 1326.