ٚۅٙۿۺ؋ؾڔؽؼ

مجلهٔ پژوهش فیزیک ایران، جلد ۲۰، شمارهٔ ۳، پاییز ۱۳۹۹ DOI: 10.47176/ijpr.20.3.33052



ارزیابی قابلیتهای حفاظتی برخی از شیشههای اکسید فلزی در برابر تابش چشمههای رادیوایزوتوپی گاما

فائزه محمدرفيعي و رحيم خباز

گروه فیزیک، دانشکدهٔ علوم، دانشگاه گلستان، گرگان

پست الكترونيكي: r.khabaz@gu.ac.ir

(دريافت مقاله: ١٣٩٨/١٩/٢٣ ؛ دريافت نسخهٔ نهايي: ۴/۲۳ /۱۳۹۹)

چکیدہ

در این پژوهش، مشخصههای حفاظتی شیشههای اکسید فلزی تلوریت مانند TBB ،TSW ،TNS ،TPZ و نوعی از بستن (SSC) در برابر تابش ۱۰ چشمه رادیوایزوتوپی گاما مورد بررسی قرار گرفتند. بدین منظور، از کد MCNPX در شبیهسازی ترابرد فوتون در نمونهها و از پایگاه داده سطح مقطع XCOM برای محاسبهٔ ضریب تضعیف جرمی استفاده شد. برای حفاظهای ذکر شده عدد اتمی مؤثر، ضریب تضعیف خطی و ضریب انباشت شار در برابر تابش چشمههای رادیوایزوتوپی گاما محاسبه شدند. نتایج نشان می دهند که در نظر گرفتن انرژی میانگین در محاسبات حفاظت در برابر پرتوها برای یک چشمه گسیلنده چند انرژی گاما نمی تواند ملاکی مناسب برای آن چشمه باشد و در محاسبات بایستی تمام طیف انرژی چشمه لحاظ شود. شیشه TBB بهترین تضعیف کنندهٔ فوتون نسبت به سایر شیشههای اکسید فلزی تلوریت بود، زیرا برای تمام چشمههای رادیوایزوتوپی گاما، بیشترین عدد اتمی مؤثر، ضریب تضعیف خطی و کمترین ضرایب انباشت شار را داشت.

واژههای کلیدی: شیشههای اکسید فلزی، عدد اتمی مؤثر، ضریب تضعیف خطی، ضریب انباشت شار، شبیهسازی مونت کارلو

۱. مقدمه

امروزه تابش گاما در بسیاری از کاربردها مانند پرتودهی موادغذایی، پزشکی (تشخیص و درمان) ، استریلیزه کردن، صنعت، تجزیه و تحلیل عناصر و ... مورد استفاده قرار می گیرند از این رو حفاظ گذاری مناسب چشمههای گاما امری ضروری است [۱-۴]. تهیهٔ مخلوطی از موادی که می توانند به عنوان حفاظ در برابر فوتونها استفاده شوند بسیار مهم و مفید است. در این میان شیشهها به دلیل همگن بودن، دامنهٔ ترکیب وسیع،

سادگی در ساخت و شفافیت عالی، می توانند گزینه های مناسبی باشند؛ با افزودن اکسید در فرمول شیشه، می توان از ویژگی حفاظت در برابر تابش آنها استفاده کرد. از جمله این شیشهها، شیشه های اکسید فلزی تلوریت (TSW، TNN، TPZ و TBB) هستند که خواص فیزیکی بر تری همانند دمای ذوب پایین، آهنگ انتقال حرارت کم، ضریب شکست خطی بالا، پنجرهٔ شفاف نوری وسیع، مقاومت حرارتی و شیمیایی و ... دارند [۵ و ۶]. روش مونت کارلو یک پیشنهاد مناسب برای

محاسبهٔ خواص حفاظتی این نوع از شیشهها است. عـدد اتمی مؤثر، ضریب تضعیف خطی، مسافت آزاد میانگین و ضریب انباشت شار برای توصیف نفوذ و انتشار پرتو گاما در هـر ماده کمیتهایی مهم هستند. در اغلب پـژوهش هـای انجـام شـده، برخی از مشخصات حفاظتی مواد را براساس چشـمههـای تـک انرژی فوتون به دست آوردهاند [۷–۹]. در این پژوهش یکی از پارامترهای اساسی حفاظت یعنی عدد اتمی مؤثر در انرژیهـای مختلف، برای نمونههای ذکرشده محاسبه شد. همچنین به کمک محاسبات مونت کارلو، خصوصیات حفاظتی دیگر از جمله ضریب تضعیف خطی و ضریب انباشت شار فوتون بـرای شیشههای اکسید فلزی تلوریت، بتن، سرب و اورانیوم در برابر تابش ۱۰ چشمهٔ رادیوایزوتوپی گاما، محاسبه و مورد ارزیـابی قرار گرفتند.

۲. روش کار

یکی از پارامترهای حفاظتی مهم در مواد مخلوط و مرکب، عدد اتمی مؤثر (Z_{ef}) است؛چرا که ضریب تضعیف جرمی مواد و به عبارتی احتمال برهمکنش فوتون با ماده به عدد اتمی مؤثر آنها بستگی دارد. عدد اتمی مؤثر برای هر یک از مواد را می توان با استفاده از رابطهٔ زیر محاسبه کرد [۱۰]:

$$Z_{eff} = \frac{\sum_{i} f_{i} A_{i} \left(\frac{\mu}{\rho}\right)_{i}}{\sum_{i} f_{i} \frac{A_{i}}{Z_{i}} \left(\frac{\mu}{\rho}\right)_{i}},\tag{1}$$

که در آن، $\left(\frac{\mu}{\rho}\right)_{i}$ ضریب تضعیف جرمی (m^r/kg)، A_{i} جرم اتمی، f_{i} کسرمولی و Z_{i} عدد اتمی عنصر i أم است. ضریب تضعیف جرمی مورد نظر را می توان از پایگاه داده سطح مقطع XCOM به دست آورد.

کد MCNPX یکی از ابزارهای شبیهسازی به روش مونت کارلو است که کاربرد فراوانی در زمینهٔ ترابرد فوتون، نوترون، الکترون و ... در محیطهای مختلف دارد. از قابلیتهای ک.د، امکان به کارگیری مواد مختلف به صورت ترکیب یا آلیاژ و شبیهسازی طیف کامل انرژی چشمه پرتوزا است [۱۱ و ۱۲].

در مطالعهٔ حاضر از کد مونت کارلوی MCNPX در شبیهسازی TPZ (۵۲/۵TeO_۲-۲۲/۵PbO - ۲۰۵۲) TPZ (۵۲/۵TeO_۲-۲۲/۵PbO TBN،(۷۸/۵TeO_۲-۲۰Na_۲O-1/۵Sm_۲O_۲) TNS،۲۵ZnO) TSW (۷۵TeO_۲-۲۰Sb_۲O_۲-(۹۰TeO_۲ -9BaO-1Nd_۲O_۳) (۷۵TeO_۲-۲۰Sb_۲O_۲-۲0B_۲O₇-79BaO-1Nd_۲O_۳) (۷۵TeO_۲-۲۰Sb₇O₇-70B₁O₇-70Bi₁O₇) (۷۵TeO₁-۲۰۵), ۵WO₇) (۵۵TeO₁-۲۰Bi₁O₇) (۵۵TeO₁-۲۰Bi₁O₇-۲۰Bi₁O₇), ۵WO₇) μ-τυ (Steel-Scrap Concrete (SSC)) μ-τυ (Steel-Scrap Concrete (SSC)) μ-τυ (Steel-Scrap Concrete (SSC)) (1⁰) (¹⁰) (¹⁰)

برای تعیین ضریب تضعیف خطی، چشمه فوتون (S) به صورت یک قرص که پرتوهای موازی گسیل میکند، در نظر گرفتهشد. پرتوها به تیغهٔ استوانهای با ضخامت no ۱ و شعاع ۲۵ cm از جنس مادهٔ موردنظر میتابید (شکل ۱). با استفاده از تالی F۱، در شمارش پرتوهای گامایی که به طور موازی و عمود بر تیغه عبور کردهاند و به کمک قانون لامبرت بیر، میتوان ضریب تضعیف خطی را تعیین کرد:

$$\mu = -\frac{ln\left(\frac{I}{I_{\bullet}}\right)}{x},\tag{(Y)}$$

در این پژوهش ضریب تضعیف خطی را برای هر چشمه در دو حالت به دست آوردیم؛ در حالت نخست تنها انرژی میانگین هر چشمهٔ رادیوایزوتوپی را در شبیهسازی لحاظ کردیم و در مرحلهٔ بعد طیف کامل انرژی هر چشمه را در نظر گرفتیم و نتایج را با یکدیگر مقایسه کردیم. در اینجا منظور از انرژی میانگین چشمه، میانگین وزنی فوتونهای گسیل شده با توجه به نسبت شاخهای هر پرتو گاما است؛ همچنین در طیف کامل انرژی چشمه، آن دسته از انرژیهای گسسته که درصد شدت فراوانی آنها مقدار قابل توجهی (۲۰۰۱ $\leq (%)_{\gamma}$) بود، لحاظ شدند.

در مرحلهٔ بعد برای تعیین ضریب انباشت شار (FBF)، نمونه های شیشهای را به صورت یک تیغهٔ استوانهای با ضخامت هایی متفاوت برحسب مسافت آزاد میانگین (mfp) و هر یک به قطر زیاد (۳ m) در نظر گرفتیم.

			-			
SSC	TBB	TSW	TBN	TNS	TPZ	مادہ ترکیب اتمی
_	۵۵	V۵	٩٥	VA/Δ	۵۲/۵	TeOγ
_	_	_	_	۲۰	_	Na _γ O
_	_	_	_	١/۵	_	Sm _v O _v
_	_	_	٩	_	_	BaO
_	_	_	١	_	_	$Nd_{r}O_{r}$
_	_	۲۰	_	_	_	$\mathrm{Sb}_{\mathrm{v}}\mathrm{O}_{\mathrm{v}}$
_	_	۵	_	_	_	WO _r
_	70	_	_	_	_	$B_{\gamma}O_{\gamma}$
_	۲۰	_	_	_	_	Bi _v O _v
_	_	_	_	_	۵/۲۲	РЬО
_	_	_	_	_	٢۵	ZnO
• /V	_	_	_	_	_	Н
• / • ٩	_	_	_	_	_	С
۲ ۱ / ۰ ۹	_	_	_	_	_	О
۰/۴۵	_	_	_	_	_	Na
• / • ٩	_	_	_	_	_	Mg
١/٢	_	_	_	_	_	Al
١٠/۴٩	_	_	_	_	_	Si
• / • \$	_	_	_	_	_	S
۰/٣	_	_	_	_	_	K
۴/۲۸	_	_	_	_	_	Ca
81/80	_	_	_	_	_	Fe
۴/۰۰	۵/۹۵	Δ/V)	۵/۶۵	4/94	$\mathcal{F} / \circ \Lambda$	چگالی (g/cm [°])

جدول ۱. درصد مولی ترکیب اتمی و چگالی نمونههای شیشهای و بتن.

شده از چشمه بهنجار می شود، با استفاده از رابطهٔ (۳) می توان ضریب انباشت شار را محاسبه کرد [۱۴]:

$$FBF = \frac{\epsilon \pi r^{\gamma} \phi}{e^{-\mu r}}, \qquad (\Upsilon)$$

که در این رابطه، r ضخامت نمونه، ¢ شار فوتونهای رسیده به آشکارساز و µ ضریب تضعیف خطی است. لازم به ذکر است، چشمههای رادیوایزوتوپی گاما (S) (به صورت نقطهای و همسانگرد) و آشکارساز (D) را در دو سطح قاعدهٔ تیغهٔ استوانهای نمونه قرار دادیم (شکل ۲). به ازای مسافتهای آزاد میانگین(mfp) متفاوت (از ۵/۰ تا ۱۰ mfp) برای هر نمونه شیشهای، به کمک تالی F۵ شار را در نقطه D به دست آوردیم. از آنجایی که خروجی کد MCNPX براساس یک ذره گسیل





خطای نسبی تالی F۱ برای محاسبهٔ ضریب تضعیف خطی کمتر از ۰،۰۷ و خطای نسبی تالی F۵ برای محاسبهٔ ضریب انباشت شار کمتر از ۵۰٫۰۵ بوده است.

در نهایت ضرایب انباشت شار به دست آمده براساس رابطهٔ برگر برازش داده شد [۱۵]: (۴) $B(E, \mu r) = 1 + a(E) \mu r [exp b(E) \mu r],$ که a و b ثابتهایی هستند که به انرژی فوتون و جنس حفاظ بستگی دارند.

۳. نتايج و بحث

تضعيف خطي.

بر اساس ضرایب تضعیف جرمی به دست آمده از پایگاه داده سطح مقطع XCOM [۱۶] عدد اتمی مؤثر (Zeff) برای نمونههای گوناگون به ازای انرژی فوتون در گسترهٔ MeV "-۱۰-۲۰ به کمک رابطهٔ (۱) محاسبه و در شکل ۳ رسم شد. مشاهده می شود عدد اتمی مؤثر برای بتن تقریباً مستقل از انرژی فوتون اما برای شیشهها به شدّت وابسته به انرژی فوتون است و بسته به انرژی به طور تقریبی مقادیری بین ۲۵ تا۷۰ را دارند.

با توجه به شکل ۳، نوعی از بتن (SSC) کمترین عدد اتمی مؤثر را دارد زیرا عدد اتمی عناصر تشکیل دهندهٔ آن نسبتاً پایین است؛ در صورتی که نمونههای شیشهای به علّت بالابودن عـدد اتمى عناصر تشكيل دهندهٔ آنها، عدد اتمى مؤثر بيشـترى دارنـد. در میان شیشه ها نیز TBB و TNS به ترتیب بیشترین و کمترین

استوانهای شکل به شعاع n/۵ m در تعیین ضریب انباشت شار.

mfp

مقادیر عدد اتمی موثر را دارند. درمورد شیشهها Zeff در محدوده انرژی MeV ۰۰۰۲ MeV تغییرات قابل توجهی دارد که آن را می توان به فرایندهای برهم کنش فو تون با ماده هدف نسبت داد. برای شیشههای TPZ ، TBB در انرژی های MeV و ۰/۱ MeV پرشهای ناگهانی اتفاق می افتد که این پرش را مي توان مربوط به جذب لايهٔ K عناصر تشكيل دهندهٔ نمونههاي شیشهای دانست. شیشههای TBN ، TNS و TSW در همهٔ انرژیها تقریباً عدد اتمی مؤثر نزدیک به یکدیگر دارند. برای عدد اتمی مؤثر میانگین نمونه های شیشه ای و نوعی از بتن، رابطهٔ زیر را خواهیم داشت:

 $\begin{array}{l} \langle Z_{e\!f\!f}\,(\mathrm{TBB})\rangle > \langle Z_{e\!f\!f}\,(\mathrm{TPZ})\rangle > \langle Z_{e\!f\!f}\,(\mathrm{TSW}\,)\rangle > \\ \langle Z_{e\!f\!f}\,(\mathrm{TBN}\,)\rangle > \langle Z_{e\!f\!f}\,(\mathrm{TNS}\,)\rangle > \langle Z_{e\!f\!f}\,(\mathrm{SSC}\,)\rangle \end{array}$

عدد اتمی مؤثر میانگین شیشه TBB و در پی آن TPZ از نمونههای ذکر شده دیگر بیشتر است.

با استفاده از محاسبات شبیهسازی مونت کارلو و به کمک رابطهٔ (۲)، ضریب تضعیف خطی نمونه ها را به دو صورت با طیف کامل انرژی و با میانگین انرژی چشمههای رادیوایزوتوپی گاما به دست آوردیم؛ که نتایج در جداول ۲ و ۳ فهرست شدەاند.

از مقایسهٔ نتایج دو حالت می توان به ایـن نتیجـه رسـید کـه دادههای ضریب تضعیف خطی حاصل از طیف کامل با نتایج میانگین انرژی چشمه های رادیوایزوتوپی گاما در توافق نیستند. از این رو لحاظ کردن انرژی میانگین چشمهها در تعیین



شکل ۳. عدد اتمی مؤثر برحسب انرژی فوتون برای نمونههای شیشهای و نوعی از بتن (SSC).

مشخصه ها همراه با خطا است و در محاسبات حفاظت در برابر پرتوها باید تمام طیف چشمه گاما لحاظ شود. ضریب تضعیف خطی با انرژی فوتون تغییر می کند. مشاهده شد که در فوتون های کم انرژی، تمام نمونه های ذکر شده ضریب تضعیف فوتوانهای کم انرژی، تمام نمونه های ذکر شده ضریب تضعیف فوتوالکتریک برهم کنش غالب است. تا انرژی حدود MeV، با افزایش انرژی میانگین چشمه ها ضریب تضعیف خطی به شدت کاهش می یابد. برای چشمه ها ضریب تضعیف خطی به از MeV، کاهش ضریب تضعیف به آرامی صورت می گیرد؛ در این گسترهٔ انرژی پراکندگی کامپتون برهم کنش غالب است. همچنین برای چشمه هایی با انرژی میانگین بالاتر الا MeV تغییرات کمتری را شاهد هستیم؛ در این محدودهٔ انرژی تولید زوج فرایند غالب است.

با مقایسهای که بین ضریب تضعیف خطی بـتن و شیشـهها انجام شد، برای هر یک از چشمههای رادیوایزوتوپی، رابطهٔ زیر را برای ضریب تضعیف خطی (µ) نمونهها داریم: (TBB)=((TPZ)=((TSW)=((TBN)=((TNS))=((SSC) همچنین غالباً با افزایش انرژی میانگین چشمه، ضریب تضـعیف خطی کاهش مییابد.

در ادامه با توجه به ضریب تضعیف خطی حاصل از طیف

کامل گامای هر چشمه- حفاظ، مسافت آزاد میانگین مربوطه محاسبه شد. براساس خروجیهای محاسبات مونت کارلو و به کمک رابطهٔ (۳)، ضرایب انباشت شار تیغههایی با ضخامتهایی برابر با مسافت آزاد میانگین متفاوت از مواد مورد مطالعه در معرض تابش چشمههای رادیوایزوتوپی گاما محاسبه و در شکل ۴ رسم شدند.

همان گونه که در شکل ۴ مشاهده می شود، با افزایش ضخامت نمونه، ضریب انباشت شار افزایش می یابد. از میان شیشهها، شیشه TBB و سپس TPZ پایین ترین مقدار ضریب انباشت شار را دارند. ضریب انباشت شار با مسافت آزاد میانگین، انرژی فوتون فرودی و چگالی جرمی نمونهها رابطه دارد. دیده شد که در حالت کلی با افزایش چگالی نمونههای ذکر شده، ضریب انباشت شار کاهش یافت.

با توجه به شکل ۴، برای تمامی چشمه ها (به جز در محدوده انرژی میانگین ۲۱۸ MeV، ۹۵/۱۰۰)، در هر مسافت آزاد میانگین معین، مقدار ضریب انباشت برای تمام نمونه های شیشه ای با افزایش انرژی میانگین چشمه گاما، به علّت کاهش فرایند پراکندگی کامپتون در ماده، کاهش می یابد. همچنین غالباً در عمق حدود mfp ۵-۲،۰، برای نمونه SSC، با افزایش انرژی میانگین چشمه مقدار ضریب انباشت شار نیز افزایش می یافت؛

TSV	TSW		TBN		TNS		TPZ	
با میانگین	با طيف	با میانگین	با طيف	با ميانگين	با طيف	با میانگین	با طيف	چشمه
انرژى	انرژى	انرژى	انرژى	انرژى	انرژى	انرژى	انرژى	(ME(MeV))
378470	7/4409	37/4299	2/3881	۲/۷۷۷ ۰	۲/۰۷۹،	8/189V	37/2972	¹⁵⁹ Yb(°/14D)
1/0047	1/0/141	1/4780	1/0842	1/7710	1/3000	7/4093	۲/۰۸۸۹	$^{va}Se(\circ/\Upsilon\Lambda)$
۰/۷۰ ۹ ۰	°/V977	۰/۶۸۳۸	۰/۷۳۴۳	 \۵\۵٣ 	۰/۶۲V۶	۰/۹۶۲۸	1/0414	$^{197}\mathrm{Ir}(\circ/\mathrm{TVD})$
•/۴۳۵۴	•/436	•/ * 7 * *	o/4744	۰/۳۷۱۲	۰/۳V۱۲	۰/۵۱۷V	۰/۵۱۷۷	^{\rv} Cs(•/۶۶۲)
۰/٣٨٨٧	o/47V7	۰/٣٧٩٧	۰/۴۲۵۸	•/٣٣٣٢	۰/۳۷۱۹	۰/۴۵۰۴	•/۵۲۶۹	$^{\text{YY}}\text{Na}(\circ/\text{VAS})$
०/४९९٣	۰/۴۸۴۶	۰/۲۹۳۳	0/4V19	۰/۲۵۸۵	•/4179	۰/۳۳۳۰	∘/۵۸۷۱	^{YYA} Th(1/Y1)
•/Y9Q•	0 / M D A	۰/۲ ۸۹ ۰	۰/۳۲۸۳	•/7047	•/YMA¥	°/7779	۰/۳۸۴۸	⁶⁹ Co(1/847)
۰/۲۹۳۸	•/۲۹۴۸	۰/۲۸۷۹	۰/۲۸۸۸	•/7077	0/YQKV	۰/۳۲۶۲	۰/۳۲V۴	[%] Co(1/۲۵۲)
۰/۲۷۸۴	৽/४९४९	۰/۲۷۲۸	°/7919	۰/۲۴°۶	۰/۲۵۶۸	۰/٣°۷۸	o/444	^^Y(1/٣٨٣)
°/777V	۰/۲۴۵۹	°/YYXY	°/741°	۰/۲۰۰۶	۰/۲۱۱۹	•/۲۵۶۵	۰/۲۷۱۸	$^{r\mathfrak{r}}\mathrm{Na}(r/o\mathfrak{r}\mathfrak{r})$

جدول ۲. ضریب تضعیف خطی(۱/cm) با طیف انرژی و میانگین انرژی (ME) چشمههای رادیوایزوتوپی گاما برای نمونههای شیشـهای TPZ، و TBN ،TNS و TSW.

جدول ۳. ضریب تضعیف خطی (۱/cm) با طیف انرژی و میانگین انرژی (ME) چشمههای رادیوایزوتوپی گاما بـرای نمونـه شیشـهای TBB و ونوعی از بتن (SSC) و سرب(Pb) و اورانیوم (^۷۲).

U		Pb		SSC		TBB		ماده
با میانگین	با طيف	با میانگین	با طيف	با میانگین	با طيف	با میانگین	با طيف	چشمه
انرژى	انرژى	انرژى	انرژى	انرژى	انرژى	انرژى	انرژى	(ME(MeV))
۵۳/۴۰۹۳	11/9800	20/320°	8/9317	۰/VV۱V	1/0799	V/Y9A9	36121	^{\\$9} Yb(•/14۵)
Y 0/48V4	٨/٢١١٢	9/11/4	۵/۰۲۰۸	۰/۵۳۳°	۰/۶۱۵۱	2/1242	Y/Y9°V	$^{\rm vo}{ m Se}(\circ/\Upsilon\Lambda)$
8/8878	4/9711	۲/9401	2/1421	°/WA94	°/۳۹۹۱	1/0881	1/1477	197 Ir(\circ / 77 VD)
7/4007	7/4007	۵۰۲۴/۱	1/2400	•/7984	•/ 79 ۶۴	۰/۵۳۸۶	۰/۵۳۸۶	^{\\\\\} Cs(•/۶۶۲)
1/9881	۲ /•۶V•	۱/۰۱۸۳	1/5138	۰/۲۷۲۹	۵ ۲۹/۹	•/4671	°/۵۵۱۵	$^{""}Na(\circ/V\Lambdaarphi)$
1/7417	1/1495	•/۶VA٩	1/1801	۰/۲۱۹۵	•/7/44	۰/۳۳۴۹	°/۶۱۳۳	$^{\gamma\gamma_{A}}$ Th(1/ γ 1)
1/7180	1/4411	•/۶۶۵۳	•/٨١٨٢	۰/۲ <i>۱۶۶</i>	0/TTV1	۰/۳۲۹۲	•/٣٩٢٩	²⁹ Co(1/14m)
1/7007	1/7119	۰/۶۶۱V	۰ <i>/</i> ۶۶۵۰	•/Y10A	°/۲۱۶۸	°/777/	•/٣٢ ٩ •	⁶ °Co(1/۲۵۲)
1/1188	1/7454	۰/۶۱۷V	°/8973	۰/۲۰۵۰	•/710V	۰/٣٠٨۵	۰/۳۳V۸	$^{\wedge\wedge}\mathrm{Y}(1/\mathrm{TAT})$
۰/۹۱۷۳	•/٩٨٢٢	°/۵۱۵°	°/۵۵°۴	°/199٣	•/1VA1	•/۲۵۶۳	°/7V7 \	$^{\gamma *}Na(\gamma \circ \gamma \gamma)$



شکل ۴. ضریب انباشت شار بر حسب مسافت آزاد میانگین، برای پنج نمونه شیشهای و بتن در معرض چشمههای رادیوایزوتوپی (الف) ^{۱۶۹} Yb و ^{۱۶۹} و ^{۱۹۸} و ۲۴Na و ۲۴Na و ۲۴Na و ۲۴Na و ۲۴Na و ۲۴Na و ۲۴Na.

نمونهها داریم: FBF(SSC)>FBF(TNS)>FBF(TBN)>FBF(TSW)> FBF(TPZ)>FBF(TBB) TBB با توجه به رابطهٔ بالا، از بین نمونههای حاضر، شیشه TBB کمترین و نوعی از بتن (SSC) بیشترین ضریب انباشت شار را در حالی که در عمق نفوذهای بالاتر از ۲mfp به صورت عکس بود. ضرایب انباشت شار به دست آمده با مقدار مسافت آزاد میانگین (mfp) افزایش مییابد. برای عمق نفوذهای یکسان و هریک از چشمهها، غالباً رابطه زیر را برای ضریب انباشت شار

^{۲۲} Na		۱۳۷Cs		۱۹۲ Ir		^v åSe		199Yb		چشمه
b	а	b	а	b	а	b	а	b	а	ماده
۰/۳۸۸	۰/۲۳۷	۰/۰۱۹	• /۵A •	۰/۳۸ <i>۰</i>	۰/۱۳۲	°/407	•/•VA	۰/۵۳۱	۰/۰۳۵	TPZ
۰/۳۲۳	۰/۳۵V	0/0Y1	۰/۹۵۸	۰ <i>/</i> ۳۰۰	৽/۲۳۹	۰/۴V۵	•/144	۰/۵۴۸	0/09¥	TNS
۰/۳۲۳	۰/۳۶۵	۰/۰۲۵	۰/۸۸۱	•/Y9۶	•/۲۵۲	۰/۴۵۵	۰/۱۴۰	۰/۵۴۵	•/•۵۵	TBN
۰/۳۳۳	۰/۳۳۱	۰/۰۱۷	• /٨٨٩	۰/۳۲۱	۰/۲۰۸	°/۴۶۹	۰/۱۱۷	°/۵۴۴	٥/٠۵٢	TSW
٥/۴١٥	۰/۲۰۹	۰/۰۱۶	•/۴٩۴	۰/۳۹۳	•/177	۰/۴۴۹	•/• \$ A	۰/۵۲۰	۰/۰۳۲	TBB
۰/۲۵۰	۰/۸۱۲	۰/۰۸۲	١/۶١٨	۰/۱۹۴	۰/۸۴۳	°/٣۴۶	۰/۴۸۵	•/۴۹٩	۰/۳۱۹	SSC
۲ ^۴ Na			Ϋ́Υ	^{°°} Co		۵۶°Co		۳۲۸Th		چشمه
b	а	b	а	В	а	b	а	Ь	а	ماده
۰/۰۸۵	۰/۷۸۲	۰/۱۸۳								`
		•/ 1/11	°/WIA	°/°17	∘/∧∘V	۰/۳۱۷	•/४٩۶	•/۵۷۵	۰/۲۰۹	TPZ
•/\•Y	۰/۹۲۷	•/107	•/WAV	°/°19 °∕°7۵	•/A•V 1/• ٩ 1	۰/۳۱۷ ۰/۳۰۰	0/79۶ 0/۳V۶	0/272 0/277	•/7•9 •/7V4	TPZ TNS
•/1•Y •/1••	°/97V °////٣	•/107 •/107	•/01X •/VAV •/837	0/079 0/070 0/079	•/A•V 1/•91 1/•17	0/MIV 0/M00 0/KNS	0/799 0/TV9 0/FTA	0/272 0/277 0/277	0/709 0/7V4 0/794	TPZ TNS TBN
•/1•7 •/1•• •/•9A	•/97V •/ЛЛТ •/ЛЛТ	0/10T 0/107 0/175	0/01X 0/VAV 0/97T 0/V0T	0/019 0/070 0/079 0/091	0/202 1/091 1/017 0/272	0/MIV 0/M00 0/TVS 0/TVT	0/799 0/7779 0/4771 0/409	0/0V0 0/0TT 0/0TT 0/0TF	0/709 0/7V4 0/794 0/797	TPZ TNS TBN TSW
0/107 0/100 0/09A 0/0VA	0/97V 0/ЛЛТ 0/ЛЛТ 0/VT9	0/10T 0/10T 0/1V9 0/19T 0/1AT	•/UTX •/VAV •/STT •/V•T •/YAA	0/019 0/070 0/079 0/091 0/011	•/A•V 1/•91 1/•17 •/ATA •/V•9	0/MIV 0/M00 0/TVS 0/TVT 0/MTA	0/799 0/WV9 0/FWA 0/FD9 0/799	0/0V0 0/0MT 0/0TM 0/0TH 0/0VM	۰/۲۰۹ ۰/۲۷۴ ۰/۲۹۴ ۰/۲۹۲ ۰/۲۲۶	TPZ TNS TBN TSW TBB

جدول ۴. ثابتهای به دست آمده از برازش ضریب انباشت شار بر اساس رابطهٔ (۴)

برای چشمههای رادیوایزوتوپی گاما داشتند. بـه طـور تقریبـی ضریب انباشت شار با افزایش انرژی میانگین چشمه نیز در هـر نمونه کاهش مییافت؛ که بهدلیل کاهش سطح مقطع پراکنـدگی کامپتون با افزایش انرژی است.

ضرایب انباشت شار براساس رابطه (۴) برازش داده شدند که ثابتهای این برازش برای هر شیشه و حفاظ در جدول ۴ فهرست شدهاند.

با استفاده از رابطهٔ (۴) و لحاظ کردن ثابت های a و d می توان برای هر چشمه رادیوایزوتوپی گاما ضریب انباشت مربوط به ضخامت های مختلف حفاظ مورد نظر را محاسبه کرد.

برای ارزیابی قابلیّت حفاظتی شیشههای اکسید فلزی تلوریت، نسبت ضریب تضعیف خطی نمونههای شیشهای و بتن به سرب و اورانیوم را برای ۱۰ چشمهٔ رادیوایزوتوپی گاما به دست آورده و در شکل ۵ رسم کردیم. همان طور که در شکل ۵ مشاهده می شود، بیشترین و کمترین این نسبتها بهترتیب

متعلّق به TBB وSSC است.

۴. نتيجهگيري

در این پژوهش به این نتیجه کلی رسیدیم که استفاده از شیشهها برای حفاظ گذاری بهتر از نوعی از بتن است؛ زیرا نمونهها نسبت به بتن با افزایش انرژی فوتون فرودی، ضریب تضعیف خطی و عدد اتمی مؤثر بیشتری دارند همچنین ضرایب انباشت شار کمتری دارند. از بین شیشهها، TBB بهترین تضعیف کننده فوتون است. ضریب تضعیف فوتون در شیشهها از بتن بیشتر و از سرب و اورانیوم کمتر است (بهطور میانگین به ترتیب حدود $\frac{1}{p} = \frac{1}{0}$). یعنی برای داشتن تضعیف معادل، ضخامت شیشهها باید حدوداً ۳ برابر ضخامت سرب و ۵ برابر ضخامت اورانیوم مفیدتر است. با توجه به این که شیشه شفاف است و امکان رؤیت پشت آن وجود دارد، در برخی از آزمایشگاهها، کارگاهها



راديوايزوتوپى گاما.

- 9. D Sardari, et al., *Applied Radiation and Isotopes* 67, 7-8 (2009) 1438.
- 10. S R Manohara, et al., Nuclear Instruments and Methods in Physics Research Section B: Beam Interactions with Materials and Atoms 266, 18 (2008) 3906.
- D B Pelowitz, "MCNPX-A general Monte-Carlo Nparticle transport code", Version 2.6, LANL Report, LA-CP-07-1473, Los Alamos; (2008).
- 12. R Khabaz and H R Vega-Carrillo, *Radiation Physics* and Chemistry **173** (2020) 108875.
- R L Heath, "Sintilation spectrometry gamma-ray spectrum Catalogue"; 2nd edn. Idaho National Laboratory, Idaho (1997).
- 14. R Khabaz, *Radiation Physics and Chemistry* 151 (2018) 53.
- 15. N Tsoulfanidis, "Measurement and detection of radiation", CRC press (2010) 150.
- 16. M XCOM: Photon Cross Sections Database, version1.5,[Online].<http://physics.nist.gov/pml/data /xcom/data/xcom/index.cfm>.Gaithersburg MD, USA (2015)..

مراجع

- 1. R Khabaz and F Yaghobi, *Radiation Physics and Chemistry* **108** (2015) 18.
- 2. R Khabaz, Applied Radiation and Isotopes 139 (2018) 40.
- ۳. م رئیسی و ا شهریاری، *مجلهٔ پژوهش فیزیک ایران* ۱۴، ۴ (۱۳۹۳) ۲۶۱.
- 3. M Raeisi and E Shahriari, *Iran. J. Phys. Res.* 14, 4 (2015) 261.
- ۴. س محمدی، مجله پژوهش فیزیک ایران ۹، ۲ (۱۳۸۸) ۲۱۵.
- 4. S Mohammadi, Iran. J. Phys. Res. 9, 2 (2009) 215.
- 5. A M A Mostafa, A M Issa Shams, and M I Sayyed. Journal of Alloys and Compounds **708** (2017) 294.
- M Ersundu Çelikbilek, et al., Journal of Alloys and Compounds 714 (2017) 278.

- M H Alamatsaz and A Shirini, *Iran. J. Phys. Res.* 3, 1 (2002) 27.
- H R Vega-Carrillo, et al., Annals of Nuclear Energy 112 (2018) 411.