سليم حمزة طرير جامعة القادسية \ كلية العلوم \ قسم الفيزياء

الخلاصة :

تم في هذا البحث قياس عامل تراكم أشعة كاما في المواد (البراص و النحاس و الحديد و الألمنيوم) باستعمال الكاشف ألوميضي (NaI(TI والذي حجمه ("3×3") والمصدرين المشعين السيزيوم-137 و الكوبلت-60،استعملت المسافة بين المصدر المشع والكاشف (41cm) واستعمل مسدّان قطر فتحتيهما (2cm, 1cm), و درست أربعة عوامل تؤثر في قيمة عامل التراكم لأشعة كاما وهي سمك مادة الدرع و العدد الذري لمادة الدرع وطاقة المصدر المشع وتأثير قطر فتحة المسدد.

وأثبتت هذه الدراسة إن عامل تراكم أشعة كاما في جميع المواد يزداد بزيادة سمك الدرع وزيادة العدد الذري ويقل بزيادة طاقة المصدر المشع وكذلك يقل بزيادة قطر فتحة المسدد وقد تم تفسير جميع النتائج

Study of effective atomic number, hole diameter of the collimator and energy of radiation source on Buildup factor in material S. H. Terar

Abstract:

In this work , gamma ray buildup factors in the materials of (Brass , copper , iron and aluminum) had been measured using the scintillation detector $3"\times3"$ NaI(TI) and the radioactive sources Cs-137 & Co-60. The distance between the source and the detector was (41) cm . Two collimators were used with central holes of 1cm and 2cm diameters. Four factors affecting the buildup factor that had been studied and these are: The shielding thickness , The atomic number of the shield , The energy of the radioactive source and The hole diameter of the collimator.

This study proved that gamma rays buildup factor in all materials increased with the increasing of shielding thickness and with the increase of the atomic number ,decreased with the increase of the energy of the radioactive source and increased the hole diameter of the collimator .

نقطي لسمك يصل إلى mfp و لمدى طاقي من نقطي لسمك يصل إلى mfp 10 الستعمال دروع من (الماء و الكونكريت و الرصاص و الحديد). وكذلك في عام 2004 قام C.Singh و جماعته [3] بدراسة تأثير كل من سمك المادة الماصة وحجم المسدد في قياس عامل تراكم أشعة كاما الصادرة من مصدر السيزيوم-137 و الذي طاقته 662 keV للمواد البرسبكس والبكلايت, وقد أثبتت هذه الدراسة بأن حجم المسدد و سمك المادة الماصة تمنع وصول الاستطارات المتعددة إلى الكاشف.

2) الجانب النظري

إن تو هين أشعة كاما (الامتصاص و الاستطارة) داخل المادة يمكن در استه من خلال قياس تغيير شدة الأشعة (المسددة بشكل جيد) مع تغير سمك المادة و يحسب معدل 1) المقدمة

تستعمل الحواجز (الدروع) Shields الواقية لتقليل جرعة التعرض الإشعاعي للأشخاص الذين يعملون في حقل الإشعاع ، ولأهمية عامل التراكم في كثير من التطبيقات مثل تصميم دروع المفاعلات النووية، وفي مجال الفيزياء الصحية، و كذلك في تدريع بعض المختبرات البحثية التي عالية. ويكمن سر أهمية هذا العامل في دخوله كعامل عالية. ويكمن سر أهمية هذا العامل في دخوله كعامل المصادر المشعة لأشعة كاما [1]. و هذالك عدة در اسات حول عامل تراكم اشعة كاما في المواد المختلفة منها, عام 2004 قام كل من & Invariant Invariant شعة كاما لو] باستعمال طريقة Invariant المعال تراكم أشعة كاما لمصدر (Embedding III) JOURNAL OF KUFA – PHYSICS Vol.4 No.2 (2012) سليم حمزة طرير. (Journal OF KUFA – PHYSICS Vol.4 No.2 (2012) شدة أشعة كاما النافذة من حاجز أو درع ما من العلاقة شدة أشعة كاما النافذة من حاجز أو درع ما من العلاقة آلاتية:-[5,4]

$$I_x = I_o e^{-\mu x}$$
(1)

أذ إن:

- معدل شدة الأشعة النافذة من خلال حاجز سمكه (x). I_x
- معدل شدة الأشعة الساقطة بدون وجود المادة الماصة. I_0
 - معامل الامتصاص الكلي. µ
 - X سمك المادة الماصة.

إن هذه العلاقة الأسية تمنع وجود مدى محدد للأشعة في المادة, لذلك اتفق العلماء على مصطلح معدل المسار الحر (Mean Free Path) وهو معدل المسافة المقطوعة قبل الامتصاص و الذي يرمز له بالرمز (م.م.ح) أو (mfp). ويحسب معدل المسار الحرλ داخل المادة قبل امتصاصها للإشعاع بالعلاقة آلاتية:[6,5]

يستخدم هذا المصطلح (معدل المسار الحر) كوحدة ملاءمة في در اسة انتقال الفوتونات و النيوترونات في المادة اذ تعرف بعض المتغيرات مثل عامل التراكم بدلالة (mfp) كمقياس للمسافة أي إن [5]:

$$x\mu = \frac{x}{\lambda} \quad \dots \quad (3)$$

يمكن تصنيف توهين حزمة أشعة كاما إلى صنفين رئيسيين هما:

(a) توهين الحزمة الضيقة

(Narrow beam attenuation)

عندما يصل جزء قليل من الفوتونات المستطارة و الثانوية إلى الكاشف بسب تسديد حزمة أشعة كاما بمسدد يقلل إلى حد كبير تلك الفوتونات المستطارة و كما هو واضح في الشكل(1-أ)، حيث يسمى هذا الترتيب بالترتيب الهندسي الجيد Good Geometry ،أو يسمى بالحزمة الضيقة، ويستخدم هذا الترتيب في القياسات العملية لمعامل الامتصاص الخطي.

(b) توهين الحزمة العريضة

(Broad beam attenuation)

عندما يصل جزء كبير من الفوتونات المستطارة و الثانوية إلى الكاشف فان الترتيب الهندسي يسمى بالحزمة العريضة أو الترتيب الهندسي السيئ Bad Geometry وكما هو موضح في الشكل(1-ب) و بسبب تأثير الإشعاعات الثانوية في الكاشف يصبح التوهين في حالة الحزمة العريضة أكبر مما هو عليه في حالة الحزمة الضيقة أو معامل التوهين النظري.

ومما تقدم نجد بأن المعادلة(1) تصبح فقط في حالة الحزمة الضيقة لأشعة كاما, أما في حالة الحزمة العريضة فسوف يدخل عامل تصحيح في المعادلة يسمى هذا العامل عامل التراكم لأشعة كاما وكما في العلاقة آلاتية[4]:

$$I_x = B.I_0 e^{-\mu x}$$
(4)

إذ إن B تمثّل عامل تراكم أشعة كاما في المادة ويحسب من العلاقة الآنية [7]:

$$B = \frac{(I / I_o)_{w_0}}{(I / I_o)_w} \qquad (5)$$

$$I = \frac{I}{(I / I_o)_w} \qquad (5)$$

$$I = \frac{I}{I_o}_{w_0}$$

S.D = B.
$$[(1/I(w)) + (1/I(w_0))]^{\frac{1}{2}}$$
.....(6)

S.D = ________ × 100% (7) B : التراوح الإحصائي. [7] F.S.D : التراوح الإحصائي النسبي. F.S.D : التراوح الإحصائي النسبي. B : عامل التراكم. تتفاعل اشعة كاما مع المادة بثلاثة طرق رئيسة وهي الظاهرة الكهروضوئية واستطارة كومبتن وعملية النتاج الزوج واهم هذه الطرق المتعلقة في موضوع عامل التراكم

هي ظاهرة كومبتن. ها اهرة كومبتن (ب تطلبة كومبتن) بـ Effont

ظاهرة كومبتن(استطارة كومبتن) Compton Effect ((Compton Scattering)

عندما يصطدم فوتون أشعة كاما مع أحد الإلكترونات الخارجية للذرة و الذي تكون طاقة ارتباطه بها قليلة (لذا يمكن أن يعد حرا") فان ذلك سيؤدي إلى استطارة الفوتون الساقط بطاقة (${\rm E}_{\gamma}$) أقل من طاقة سقوطه (${\rm E}_{\gamma}$) كما يتحرر الإلكترون بطاقة حركية (${\rm E}_{\rm e}$) و تساوي الفرق بين طاقة الفوتون الساقط و طاقة الفوتون المستطار وكما في المعادلات آلاتية[6,4]:

على الكفاءة الذاتية عند تلك الطاقة. N : عدد الالكترونات في مادة الاستطارة (الهدف). I : عدد الالكترونات لكل ³ cm ولكل ثانية على الهدف.

<u>ΔΩ</u> : الزاوية الصلدة المواجهة للكاشف.



شكل(1) يوضح الترتيب الهندسي للتجارب[9] (أ) الترتيب الهندسي الجيد. (ب) الترتيب الهندسي السيئ . **3) ا لجانب العملي:**

أستعملت منظومة العد والتحليل الالكترونية الخاصة بالكاشف الوميضي (NaI(Tl والمحلل وحيد القناة الموضحة في الشكل (2) و تتكون من:



شكل (2) يمثل مخططا للمنظومة الالكترونية المستعملة. (3.1) الكاشف ألوميضي (Scintillation) تم استعمال الكاشف ألوميضي يوديد الصوديوم المنشط بالثاليوم (NaI(TI) بحجم "3×3" ، (7.5×7.5)سم ، ويتألف من جزأين أساسيين هما: (a) المادة الوميضية (البلورة): هـي بلـورة شـفافة مـن الوماضـات اللاعضـوية فوتونات عند امتصاصها للأشعة النووية ، وتصنع من مادة يوديد الصوديوم وتطعم بنسبة قليلة من الثاليوم لتنشيطها. (b) أنبـوب المضـ الغافي (Photomultiplier Tube)

هو الجزء الذي يواجه البلورة ويتكون من الكاثود الضوئي(Photocathode) و عدد من الداينودات ((Dynode) إذ تكون النبضة الناتجة من أنود المضاعف الضوئي مؤشرا للإشعاع المؤين الذي تفاعل مع البلورة.[9] (High Voltage Power مجهز الفولتية العالية Supply)

أُ يُقوم هذا المجهز بتجهيز الفولتية أللازمة لعمل المضاعف الضوئي وبمدى (2000-0) فولت ،حيث يتم تحديد منطقة الاستقرار النسبي للكاشف من خلال العلاقة البيانية بين معدل العد و الفولتية العالية ووجد إن فولتية تشغيل الكاشف تساوي (775) فولت.

(3-3) قاعدة المضاعف الضوئي و المضخم الابتدائي

تعمل قاعدة المضاعف الضوئي على تجزئة الفولتية التي يسلطها مجهز الفولتية العالية على داينودات المضاعف الضوئي بحيث يكون فرق الجهد بين أي داينودين ثابتا. أما المضخم الابتدائي يعمل بصورة أساسية على توفير ترابط امثل بين النبضات الخارجة من الكاشف والأجهزة الالكترونية الأخرى بالإضافة إلى ذلك يقوم بتشكيل النبضة وتقليل التشويش المصاحب لها, وموقعه اقرب ما يمكن للكاشف لتقليل توهين النبضة.

(3-4) المضخم الرئيسي

يقوم بتضخيم النبضات الواصلة من المضخم الابتدائي وكذلك بالتحكم بكل من التضخيم و زمن تشكيل النبضة بما إن عامل التراكم في هذه الدراسة هو عامل التراكم العددي لذلك وجد عمليا إن أفضل معدل عد عندما تكون قيمة زمن تشكيل النبضة (1µsec) وقيمة الكسب (50) (أجريت هذه العملية قبل عملية قياس العامل المدروس) .

Single Channel) المحلل وحيد القناة (3-5) (Analyzer

يقوم محلل وحيد القناة بتحويل النبضات الالكترونية الخطية الداخلة إليه من المضخم الرئيسي إلى نبضات منطقية. اذ استعمل النمط التكاملي كون عامل التراكم المقاس هو عددي [6].

(Timer/Scalar) العداد و الموقت (3-6)

يعمل على عرض العدد الكلي للنبضات،أما المؤقت يعمل على السيطرة على العداد لتحديد الفترة الزمنية المطلوبة للعدوفي هذه الدراسة أخذ معدل العد لمدة دقيقة كاملة.

(3-7) المصادر المشعة

أستخدم في البحث مصدر ان مشعان هما: (a) (cs-137 الذي يبعث فوتونات بطاقة (0.662MeV) وبفعالية إشعاعية مقدار ها (132.29μCi) (b) co-60 : الذي يبعث فوتونين بطاقتين هــــما (co-60) الذي يساوي (1.33 MeV) المصدر المشع (co-60) الذي يساوي (1.253MeV) وفعاليته الإشعاعــية (co-60) الذي المواد الأخرى المستعملة المواد الأخرى المستعملة

تم في هذا البحث استعمال مواد أخرى غير المنظومة الالكترونية والمصادر المشعة هي قطع معدنية من مواد (البراص و النحاس و الحديد و الألمنيوم), ومسددات والتي هي عبارة عن قطعة من الرصاص بأبعادcm (20×10×5) تحتوي على فتحة صغيرة في مركز ها ،وقد استعمل في هذا البحث مسددان الأول قطر فتحته (1cm)

JOURNAL OF KUFA - PHYSICS Vol.4 No.2 (2012) سليم حمزة طرير. (2012) JOURNAL OF KUFA - PHYSICS Vol.4 No.2

والثاني قطر فتحته (2cm)، أما القطع المعدنية المستعملة كانت بشكل شرائح مربعة بمساحات ثابتة m2(10×10). ويوضح الجدول(1)القيم النظرية لمعاملات الامتصاص والأعداد الذرية لكل المواد.

جدول (1) يوضح القيم النظرية لمعاملات امتصاص أشعة كاما لمصدري السيزيوم-137 و الكوبلت-60 وللطاقات المستعملة في هذا البحث و الأعداد الذرية للمواد المستعملة في البحث

	متصاص	العدد الذري	
الدروع	(cn		
	Cs-137	Co-60	
Aluminum [5]	0.201	0.149	13
Iron[9]	0.577	0.421	26
Copper[5]	0.650	0.472	29
Br[9]	0.615	0.446	29.28[9]

4) أنتائج والمناقشة:

تم في هذه الدراسة قياس عامل تراكم أشعة كاما في عدة مواد مختلفة في العدد الذري وتركزت هذه الدراسة تأثير أربعة عوامل في قياس عامل تراكم أشعة كاما في مختلف المواد وهذه العوامل هي :

1. تأثير سمك الدرع:

درس تأثير زيادة سمك المادة على قيمة عامل تراكم أشعة كاما وجد انه مهما اختلفت خواص كل تجربة فأن عامل تراكم أشعة كاما يزداد كلما زاد السمك كما هو ملاحظ في جميع الجداول من الجدول (2)إلى الجدول (8) وكذلك في جميع الإشكال البيانية من (3) إلى (7).ويمكن تفسير ذلك انه عند زيادة سمك المادة سوف تزداد عدد الالكترونات المدارية والتي تتفاعل مع فوتونات أشعة كاما الساقطة وبالتالي سوف تزداد الفوتونات المستطارة و هذا يؤدي بالنتيجة إلى زيادة عامل التراكم لان عامل التراكم يعتمد على عدد الفوتونات المستطارة.

وعند أجراء مقارنة بين النتائج العملية التي حصلنا عليها من هذه الدراسة ونتائج دراسات سابقة نجد نتائج هذه الدراسة تتفق مع الدراسات السابقة [8,6,2, 11, 10 , 14, 12, 13,].

2. تأثير نوع الدرع:

لمعرفة تأثير العدد الذري للمواد على قياس عامل التراكم رُسم عامل التراكم لطبقات البراص و النحاس و الحديد و الألمنيوم معا" في الشكلين (3) و (4) ولكلا المصدرين المشعين السيزيوم-137 و الكوبلت-60 على التوالي.

يمكن أنَّ يستنتج من الأشكال إن عامل تراكم أشعة كاما في الدروع يزداد كلما زاد العدد الذري للمادة ، أي إن عامل التراكم لمادة البراص اكبر من عامل التراكم لمادة النحاس و هذا اكبر من عامل التراكم لمادة الحديد ، وهذا اكبر من عامل التراكم لمادة الألمنيوم وذلك لأن العدد الذري للبراص اكبر من العدد الذري للنحاس، والعدد الذري النحاس اكبر من الحديد والعدد الذري للحديد اكبر من العدد الذري للألمنيوم.

ويمكن تفسير ذلك إن احتمالية استطارة كومبتن تتناسب خطيا مع زيادة العدد الذري لمادة الهدف [6] وهذا يعني زيادة العدد الذري المادة تؤدي إلى زيادة استطارة كومبتن وهذا يؤدي إلى زيادة عامل التراكم لان عامل التراكم يعتمد على استطارة كومبتن .

3. تأثير طاقة المصدر المشع :

تم في هذا البحث استعمال مصدرين مشعين بطــاقتين مختلفتــين الأول الســيزيوم-173 والــذي طاقــة الفوتونات فيه (0.662 MeV) أما الثاني فهو الكوبلت-60 والذي معدل طاقة الفوتونات فيه (MeV) . در س تأثير طاقة المصدر المشع في قيمة عامل التراكم لأشعة كاما في دروع مختلفة ولغرض معرفة تأثير طاقة المصدر المشع لاحظ جميع الجداول من (2) إلى الجدول (8) ورسم عامل التراكم من الجداول (3) في الشكل (5) إذ يلاحظ من هذا الشكل أنـهُ مهمـا اختلفت الخواص لكل جدول فأن قيمة عامل تراكم أشعة كاما في المواد المستعملة في البحث تزداد كلما قلت طاقة المصدر المشع أي أن قيمة عامل التراكم لمصــدر السيزيوم-137 اكبر من قيمة عامل التراكم لمصدر الكوبلت-60 ويمكن تفسير ذلك بأنه عند سقوط فوتون ذي طاقة واطئة (مثل طاقة مصدر السيزيوم-137) على المادة الماصبة فان معظم طاقة الفوتون تنتقل إلى طاقة الفوتون المستطار أما عند الطاقة الأعلى (مثل طاقة مصدر الكوبلت-60) فان معظم طاقته سوف تنتقل إلى الإلكترون المستطار أي هنالك علاقة عكسية بين طاقة الفوتون الساقط واستطارة كومبتن عند مدى الطاقات الواطئة ، وبما إن عامل التراكم يعتمد بشكل رئيس على عدد الفوتونات المستطارة ،وبذلك يقل عامل تراكم أشعة كاما في جميع المواد المستعملة في البحث عند زيادة طاقة المصدر المشعو هذا يتفق مع الدر اسات السابقة [6,2, 8, 10, 12, .[13

4. تأثير قطر فتحة المسدد:

تم في هذا البحث استعمال مسدَين الأول قطره (1cm) والثاني قطره (2cm) .إذ درس تأثير قطر فتحة المسدد على قيمة عامل تراكم أشعة كاما في مختلف الدروع ولغرض معرفة تأثير قطر فتحة المسدد رسم عامل التراكم للمصدرين المشعين المستخدمين من الجدولين (2) و (3) في الشكلين (6) و (7), وقد أجريت ملائمة لجميع منحنيات الأشكال مع استخراج معادلات المنحنيات (وذلك باستخدام برنامج الإكسل في الحاسبة الالكترونية كما تم إجراء fitting لجميع الرسومات البيانية) ويمكن اعتبار ها معادلة شبه تجريبية لمن يريد قيم عامل التراكم لأسماك غير الموجودة في هذه الدراسة .

وقد تبين من الأشكال البيانية والجداول إن قيم عامل تراكم أشعة كاما باستعمال المسدد الأول أكبر من قيم عامل التراكم باستعمال المسدد الثاني،أي انه يمكن الوصول إلى الاستنتاج الأتي هو إن قيمة عامل التراكم لأشعة كاما تقل بزيادة قطر فتحة المسدد المستخدم. ويمكن تفسير ذلك إن عامل التراكم يتناسب عكسيا مع معدل العد للحزمة الضيقة (الحزمة المسدد) وان معدل عد الحزمة الضيقة يعتمد على قطر فتحة المسدد أي إن العلاقة بينهما طردية لذلك فأن قيمة عامل التراكم تقل بزيادة قطر فتحة المسدد.

Thie	rness	I(C/m	nin)			D 11		EGE
cm	Mfn	$I(\mathbf{W})$	I(W _a)	W	W _o	Buildup Factor	S.D +	F.S.D
	p	<u>- (11)</u>	-(**0)	نيە م-137	مصدر السر	1 40101	<u> </u>	/0
0	0	137766	259894	1	1	1	0.0033326	0 333263
0.15	0.09225	126054	246885	0.914986	0.949945	1.038207	0.0035665	0.346173
0.45	0.27675	116195	235873	0.843423	0.907574	1.07606	0.0036956	0.35841
0.75	0.46125	107093	222260	0.777354	0.855195	1.100135	0.0038851	0.37198
1.05	0.64575	100159	217221	0.727023	0.835806	1.149629	0.0040367	0.381939
1.35	0.83025	95171	209336	0.690816	0.805467	1.165964	0.0041548	0.390953
1.65	1.01475	82655	188266	0.599967	0.724395	1.207393	0.004535	0.417254
2	1.23	74886	175636	0.543574	0.675799	1.243251	0.0048738	0.436431
				وبلت-60	مصدر الک			
0	0	75968	125623	1	1	1	0.004596	0.459606
0.15	0.0669	73006	123163	0.96101	0.980418	1.020195	0.004765	0.467085
0.45	0.2007	70753	121133	0.931353	0.964258	1.035331	0.004899	0.473171
0.75	0.3345	68019	118556	0.895364	0.943744	1.054035	0.00507	0.481005
1.05	0.4683	66267	117223	0.872301	0.933133	1.069737	0.005199	0.486017
1.35	0.6021	60840	111332	0.800864	0.886239	1.106604	0.005579	0.50417
1.65	0.7359	55555	105799	0.731295	0.842195	1.151648	0.006034	0.523947
2	0.892	50916	98209	0.67023	0.781776	1.16643	0.00637	0.5461
جدول(3) عامل التراكم للدرع (Cu) ولممصدرين (Co-60,Cs-137) وبمسدد قطره (1 cm)								
	ہ (1 cm) ہ	وبمسدد فطر	(C0-60,C	رین (/s-13.	Cu) ولمت	سراهم سدرع (جدون(د) عامن	
Thio	ہ (1 cm) ہ	وبمسدد عطر /I(C	(C0-60,C min)	درین (I-I-I-I-I-I-I-I-I-I-I-I-I-I-I-I-I-I-I-	ولمسصل (Cu (I ₀)	Buildup	جدون(د) عامل ا	F.S.D
Thio cm	ckness Mfp	وبمندد قطر I(C/ I (W)	(C0-60,C min) I(W ₀)	درین (/s-13) (I W	ولمــصا (Cu) /I _O) W ₀	Buildup Factor	جدون(د) عامل ا S.D ±	F.S.D %
Thio cm	ckness Mfp	وبمندد عطر I(C/ I (W)	(C0-60,C min) I(W ₀)	درین (I-s-137) (I یوم-137) یوم	رCu) و لمصا ارم) Wo مصدر السيز	Buildup Factor	جدون(د) عامل ا S.D ±	F.S.D %
Thio cm 0	(1 cm) • ckness Mfp	اوبمندد اطر I(C/ I (W) 137627	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043	درین (I.s-137) (I W 137-یوم-1	رلام کا ولم کا رام ک مصدر السیز 1	Buildup Factor	S.D ± 0.0033333	F.S.D %
Thic cm 0 0.15	(1 cm) • ckness Mfp 0 0.0975	I(C/ I (W) 137627 128227	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043 248291	رین (I-s-137) (I W 137-یوم-1 1 0.931699	رCu) والمصطر رTo) Wo مصدر السيز 1 0.954807	Buildup Factor 1 1.024802	S.D ± 0.0033333 0.003545	F.S.D % 0.33334 0.343892
Thic cm 0 0.15 0.45	(1 cm) • ckness Mfp 0 0.0975 0.2925	I(C/ I(W) 137627 128227 111823	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043 248291 224176	رین (I.s-137) (I W 137-یوم-1 1 0.931699 0.812508	رCu) ولمصطر رTo) ولمصطر مصدر السيز 1 0.954807 0.862073	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.0038237	F.S.D % % 0.33334 0.343892 0.366108
Thic cm 0 0.15 0.45 0.75	(1 cm) • ckness Mfp 0 0.0975 0.2925 0.4875	I(C/ I(W) 137627 128227 111823 96817	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610	رین (I W 137-یوم-1 0.931699 0.812508 0.703474	(Cu) والمصطر (I ₀) السيز مصدر السيز 1 0.954807 0.862073 0.771449	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.0038237 0.0041359	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325
Thic cm 0 0.15 0.45 0.75 1.05	(1 cm) • ckness Mfp 0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825	I(C/ I(W) 137627 128227 111823 96817 91149	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701	رین (I W 137-یوم-1 0.931699 0.812508 0.703474 0.66229	W0 W0 مصدر السيز 1 0.954807 0.862073 0.771449 0.744881	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667
Thic 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35	0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775	I(C/ I(W) 137627 128227 111823 96817 91149 82189	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290	رین (I W 137-یوم-1 0.931699 0.812508 0.703474 0.66229 0.597187	W0 W0 مصدر السيز 1 0.954807 0.862073 0.771449 0.744881 0.681772	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687 0.0045866	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199
Thic cm 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65	(1 cm) • ckness Mfp 0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775 1.0725	I(C/ I(W) 137627 128227 111823 96817 91149 82189 73013	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290 160278	رین (I W 137-یوم-1 0.931699 0.812508 0.703474 0.66229 0.597187 0.530514	W0 W0 مصدر السيز 1 0.954807 0.862073 0.771449 0.744881 0.681772 0.616352	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164 1.161802	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0049862	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649
Thic cm 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65 2	0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775 1.0725 1.3	I(C/ I(C/ I(W) 137627 128227 111823 96817 91149 82189 73013 66429	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290 160278 147940	Image: S-137 (Image: S-137) Image: Constraint of the state of the sta	W0 W0 مصدر السيز 1 0.954807 0.862073 0.771449 0.744881 0.681772 0.616352 0.568906	Image: Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.161802 1.178654	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0049862 0.0053128	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046
Thic cm 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65 2	0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775 1.0725 1.3	I(C/ I(C/ I(W) 137627 128227 111823 96817 91149 82189 73013 66429	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290 160278 147940	Image: s-137 (Image: s-137) Image: s-137 (Image: s-137) <td>(Cu) ولم حسا (Cu) ولم حسا (Cu) ولم حسا (Cu) ولم حسا (Cu) ولم حسا (Cu) ولم حسا (Cu) (Cu) (Cu) (Cu) (Cu) (Cu) (Cu) (Cu)</td> <td>Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164 1.161802 1.178654</td> <td>S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0049862 0.0053128</td> <td>F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046</td>	(Cu) ولم حسا (Cu) ولم حسا (Cu) ولم حسا (Cu) ولم حسا (Cu) ولم حسا (Cu) ولم حسا (Cu) (Cu) (Cu) (Cu) (Cu) (Cu) (Cu) (Cu)	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164 1.161802 1.178654	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0049862 0.0053128	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046
Thic cm 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65 2 0	(1 cm) • ckness Mfp 0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775 1.0725 1.3	I(C/ I(C/ I(W) 137627 128227 111823 96817 91149 82189 73013 66429 75968	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290 160278 147940	(I)	W0 W0 مصدر السيز 1 0.954807 0.862073 0.771449 0.744881 0.681772 0.616352 0.568906 مصدر الكو 1	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.161802 1.178654 1	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0045866 0.0053128	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046
Thic 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65 2 0 0.15	0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775 1.0725 1.3	I(C/ I(C/ I(W) 137627 128227 111823 96817 91149 82189 73013 66429 75968 72399	(Co-60, C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290 160278 147940 125623 121963	Image: s-137 (Image: s-137) Image: s-137 (Image: s-137) <td>V0 V0 I 0.954807 0.954807 0.862073 0.771449 0.744881 0.681772 0.616352 0.568906 0.568906 1 0.970865</td> <td>Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164 1.161802 1.178654 1 1 1.018725</td> <td>S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0045866 0.0053128</td> <td>F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046 0.467046</td>	V0 V0 I 0.954807 0.954807 0.862073 0.771449 0.744881 0.681772 0.616352 0.568906 0.568906 1 0.970865	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164 1.161802 1.178654 1 1 1.018725	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0045866 0.0053128	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046 0.467046
Thic cm 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65 2 0 0.15 0.45	0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775 1.0725 1.3 0 0.006608 0.2124	I I I I (C/ I (C/ I (W) 137627 128227 1137627 128227 111823 96817 91149 82189 73013 66429 75968 72399 69145	(Co-60, C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290 160278 147940 125623 121963 117280	Image: s-137 (Image: s-137) Image: s-137 (Image: s-137) <td>Vo Vo I 0.954807 0.862073 0.771449 0.771449 0.681772 0.616352 0.568906 J 0.970865 0.933587</td> <td>Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164 1.161802 1.178654 1 1.018725 1.02571</td> <td>S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.003545 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.004596 0.004596 0.004779 0.004918</td> <td>F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046 0.469165 0.479468</td>	Vo Vo I 0.954807 0.862073 0.771449 0.771449 0.681772 0.616352 0.568906 J 0.970865 0.933587	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164 1.161802 1.178654 1 1.018725 1.02571	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.003545 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.004596 0.004596 0.004779 0.004918	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046 0.469165 0.479468
Thic cm 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65 2 0 0.15 0.45	0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775 1.0725 1.3 0 0.06608 0.2124 0.354	I(C/ I(C/ I(W) 137627 128227 111823 96817 91149 82189 73013 66429 75968 72399 69145 66442	(Co-60, C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290 160278 147940 125623 121963 117280 114622	Image: s-137 Image: s-137 (I W 137-بيوم-1 0.931699 0.812508 0.703474 0.66229 0.597187 0.530514 0.482674 1 0.95302 0.910186 0.874605	W0 W0 مصدر السيز 1 0.954807 0.862073 0.771449 0.744881 0.681772 0.616352 0.568906 مصدر الكو 1 0.970865 0.933587 0.912428	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164 1.161802 1.178654 1 1.018725 1.02571 1.043246	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.00045866 0.0045866 0.0045866 0.0053128	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046 0.459606 0.469165 0.479468 0.487597
Thic 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65 2 0 0.15 0.75 1.05 1.35 1.65 2 0 0.15 0.45 0.75 1.05	(1 cm) • ckness Mfp 0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775 1.0725 1.3 0 0 0.06608 0.2124 0.354 0.4956	I I I I I I I I I I I I I I I I I I I	(Co-60,C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290 160278 147940 125623 121963 117280 114622 112577	Image: s-137 Image: s-137 (I (I W 137-200 1 0.931699 0.812508 0.703474 0.66229 0.597187 0.530514 0.482674 1 0.95302 1 0.95302 0.910186 0.874605 0.837392	Image: New Year of the second state of the second stat	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164 1.161802 1.178654 1 1.018725 1.02571 1.043246 1.070167	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.003545 0.0041359 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0053128	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046 0.459606 0.469165 0.479468 0.496008
Thic cm 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65 2 0 0.15 0.75 1.05 1.35 1.65 2 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35	0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775 1.0725 1.3 0 0.06608 0.2124 0.354 0.4956 0.6372	I I I I	(Co-60, C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290 160278 147940 125623 121963 117280 114622 112577 109937	Image: s-137 (الالات) Image: s-137 (Image: s-137)	Image: Non-order of the system Non-order of the system 1 0.954807 0.954807 0.862073 0.771449 0.744881 0.681772 0.616352 0.568906 0.568906 1 0.970865 0.933587 0.912428 0.89615 0.875134	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.14164 1.161802 1.178654 1 1.018725 1.02571 1.043246 1.070167 1.1134	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0053128 0.004596 0.004596 0.004596 0.005087 0.005308 0.00566	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046 0.467046 0.469165 0.479468 0.487597 0.496008 0.508365
Thic cm 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65 2 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65 2 0 0.15 0.45 0.75 1.05 1.35 1.65	0 0.0975 0.2925 0.4875 0.6825 0.8775 1.0725 1.3 0 0.06608 0.2124 0.354 0.4956 0.6372 0.76936	I I I I	(Co-60, C min) I(W ₀) 260043 248291 224176 200610 193701 177290 160278 147940 125623 121963 117280 114622 112577 109937 106640	Image: s-137 Image: s-137 Image: s-137 Image: s-137 Image: s-137 Image: s-137 Image: s-137 <thimage: s-137<="" th=""> Image: s-137 <thi< td=""><td>Image: New Year of the second state of the second stat</td><td>Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.124704 1.161802 1.178654 1 1.018725 1.02571 1.043246 1.070167 1.138808</td><td>S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0053128 0.004596 0.004596 0.005087 0.005308 0.00566 0.005921</td><td>F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046 0.467046 0.459606 0.469165 0.479468 0.496008 0.508365 0.519966</td></thi<></thimage:>	Image: New Year of the second state of the second stat	Buildup Factor 1 1.024802 1.061003 1.096628 1.124704 1.124704 1.161802 1.178654 1 1.018725 1.02571 1.043246 1.070167 1.138808	S.D ± 0.0033333 0.003545 0.003545 0.0038237 0.0041359 0.0042687 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0045866 0.0053128 0.004596 0.004596 0.005087 0.005308 0.00566 0.005921	F.S.D % 0.33334 0.343892 0.366108 0.391325 0.401667 0.42199 0.44649 0.467046 0.467046 0.459606 0.469165 0.479468 0.496008 0.508365 0.519966

جدول(2) عامل التراكم للدرع (Br) ولمصدرين (Co-60,Cs-137) وبمسدد قطره (1 cm)

() •								
Th	ickness	I(C/min)		((I/I ₀)		S.D	F.S.D
cm	Mfp	I (W)	I (W ₀)	W	W ₀	Factor	±	%
				وم-137	مصدر السيزي			
0	0	137579	260043	3 1	1	1	0.003334	0.333378
0.15	0.08655	5 128045	247220	0.930702	0.950689	1.021476	0.00354	0.344307
0.45	0.25965	5 113069	225345	0.821848	0.866568	1.054414	0.00393	0.364442
0.75	0.43275	5 96276	196803	0.699787	0.756809	1.081485	0.004342	0.393294
1.05	0.60585	5 88079	185322	0.640207	0.712659	1.11317	0.004612	0.409261
1.35	0.77895	5 83054	177013	0.603682	0.680707	1.127591	0.004904	0.420591
1.65	0.95205	5 77252	166925	0.56151	0.641913	1.143191	0.00511	0.435148
2	1.154	68293	150772	0.496391	0.579796	1.168023	0.005468	0.461252
				لت-60	مصدر الكوب			
0	0	75968	125623	3 1	1	1	0.004596	0.459606
0.15	0.06315	5 72523	120967	0.954652	0.962937	1.008678	0.004737	0.469632
0.45	0.18945	69823	117664	0.919111	0.936644	1.019076	0.004868	0.47771
0.75	0.31575	66687	114179	0.87783	0.908902	1.035396	0.005046	0.487377
1.05	0.44205	63141	110589	0.831153	0.880324	1.059161	0.005283	0.498799
1.35	0.56835	5 59920	107960	0.788753	0.859397	1.089564	0.005551	0.509427
1.65	0.69465	5 57154	104589	0.752343	0.832563	1.106626	0.005756	0.520171
2	0.842	54408	101166	0.716196	0.805314	1.124432	0.005978	0.531643
	(1 cm) •	وبمسدد قطره) (Co-60,0	ین (Cs-137	Al) ولمصدر	لتراكم للدرع (يدول(5) عامل ا	Ż
Thicl	kness	I(C/r	nin)	(I/	I ₀)	Buildun	Buildun S.D	
Cm	Mfp	I (W)	I(W ₀)	W	W ₀	Factor	±	%
				زيوم-137	مصدر السيزيوم-137			
0	0	137766	258371	1	1	1	0.003335231	0.33352
0.15	0.03015	128123	244230	0.930005	0.943968	1.015014	0.003556881	0.34495
0.45	0.09045	123038	238413	0.893094	0.921485	1.031789	0.003666259	0.35102
0.75	0.15075	118785	231582	0.862223	0.895082	1.03811	0.003771953	0.35688
1.05	0.21105	113031	223099	0.820456	0.862295	1.050994	0.003880056	0.36509
1.35	0.27135	107831	216055	0.782711	0.835069	1.066893	0.004052619	0.37285
1.65	0.33165	102580	210736	0.744596	0.814511	1.093897	0.004251576	0.38070
2	0.402	91375	190933	0.663262	0.737971	1.112638	0.004575859	0.40226
				وبلت-60	مصدر الک			
0	0	75968	125623	1	1	1	0.004596	0.45960
0.15	0.02235	73365	122095	0.965736	0.971916	1.0064	0.004701	0.46712
0.45	0.06705	71930	120345	0.946846	0.957985	1.011765	0.004768	0.471294
0.75	0.11175	70122	117713	0.923047	0.937034	1.015153	0.004843	0.477034
1.05	0.15645	67918	115718	0.894034	0.921153	1.030333	0.00498	0.48337
1.35	0.20115	66353	113918	0.873434	0.906824	1.038229	0.00507	0.48835
1.65	0.24585	64038	111865	0.84296	0.890482	1.056375	0.005235	0.49553
	0.000	C0055	110100	0.0002777	0.976607	1.002512	0.005515	0.50404

جدول(4) عامل التراكم للدرع (Fe) ولمصدرين (Co-60,Cs-137) وبمسدد قطره (1 cm)

				(DI) ويمتصارين (BI)				,
Thic	kness	I(C/n	nin)	(I/)	[₀)	Buildup	S.D	F.S.D
Cm	Mfp	I (W)	I (W ₀)	W	W ₀	Factor	<u>±</u>	%
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	<u>.</u>		يزيوم-137	مصدر الس			
0)	0	200540	259894	1	1	1	0.002972	0.297225
0.15	0.09225	187425	248885	0.934602	0.95764	1.024651	0.003134	0.305833
0.45	0.27675	177929	238773	0.887249	0.918732	1.035484	0.003243	0.313182
0.75	0.46125	169533	230260	0.845382	0.885977	1.048019	0.003354	0.320023
1.05	0.64575	160883	222221	0.802249	0.855045	1.06581	0.003489	0.327349
1.35	0.83025	141087	205336	0.703535	0.790076	1.123008	0.003883	0.345802
1.65	1.01475	122949	188266	0.61309	0.724395	1.181549	0.004332	0.366675
2	1.23	108820	168636	0.542635	0.648865	1.195766	0.00465	0.388837
				وبلت-60	مصدر الک			
0	0	100736	125623	1	1	1	0.004229	0.422933
0.15	0.0669	97039	123163	0.9633	0.980418	1.01777	0.004369	0.429237
0.45	0.2007	94753	121033	0.940607	0.963462	1.024298	0.004443	0.433774
0.75	0.3345	91713	118556	0.910429	0.943744	1.036593	0.004558	0.439755
1.05	0.4683	88929	117023	0.882793	0.931541	1.055221	0.004694	0.444862
1 35	0.6021	81607	111032	0.810108	0.883851	1 091029	0.005031	0.461089
1.55	0.7359	74597	105799	0 74052	0.842195	1 137302	0.005437	0.478093
2	0.892	68056	97509	0.675588	0.776203	1.148931	0.005739	0.499492
	(2 cm) • 2) ويمسدد قط	Co-60.C	درین (s-137	(Cu) ولمص	التراكم للدرع	دول (7) عامل	÷
Thi	ckness		min)		() (I_0)	Buildun		FSD
cm	Mfp	I (W)	I(W ₀)	W	W ₀	Factor	5.D ±	г.з. р %
	^			يوم-137	مصدر السيز			
0	0	200540	260043	1	1	1	0.002972	0.297188
0.15	0.0975	187235	247291	0.933654	0.950962	1.018538	0.00312	0.306345
0.45	0.2925	168680	225371	0.841129	0.866668	1.030363	0.003317	0.321955
0.75	0.4875	150064	203176	0.7483	0.781317	1.044123	0.003554	0.340377
1.05	0.6825	140965	194987	0.702927	0.749826	1.066719	0.003729	0.349607
1.35	0.8775	127135	179610	0.633963	0.690693	1.089485	0.003993	0.366514
1.65	1.0725	118242	167901	0.589618	0.645666	1.095059	0.004157	0.379646
Z	1.3	100744	147290	0.502364	0.300400	1.12/485	0.00461	0.408846
0	0	00026	125.622	بنت -60	مصدر الحو	1	0.004020	0.402010
0	0	99936	125623	1	0.070965	1 000026	0.004239	0.423812
0.15	0.06608	96166	121963	0.962276	0.970865	1.008926	0.004317	0.430021
0.43	0.2124	92002	115622	0.92121	0.94134/	1.022077	0.004457	0.434304
1.05	0.334	8//39	112077	0.8//0422	0.920309	1.047773	0.00455	0.45105
1.05	0.4950	80921	108337	0.809728	0.862398	1.055921	0.004000	0 449299
1.65	0.76936	77041	104640	0.770903	0.832968	1.08051	0.004981	0.455226
2	0.944	71988	98836	0.720341	0.786767	1.092214	0.005174	0.459649

جدول (6) عامل التراكم للدرع(Br) ولمصدرين (Co-60,Cs-137) وبمسدد قطره (2 cm)

Thic	kness I(C/min) (I/I ₀)		I ₀)	Buildup	S.D	F.S.D		
cm	Mfp	I (W)	I(W₀)	W	\mathbf{W}_{0}	Factor	±	%
	مصدر السيزيوم-137				مصدر السي			
0	0	200540	260043	1	1	1	0.002972	0.297188
0.15	0.08655	185975	245920	0.927371	0.94569	1.019753	0.003134	0.307302
0.45	0.25965	164748	220219	0.821522	0.846856	1.030838	0.003358	0.325742
0.75	0.43275	141497	197109	0.70558	0.757986	1.074274	0.003743	0.348434
1.05	0.60585	130514	186343	0.650813	0.716585	1.101062	0.003974	0.36095
1.35	0.77895	114590	168513	0.571407	0.64802	1.134077	0.004342	0.382897
1.65	0.95205	107151	158925	0.534312	0.611149	1.143805	0.004521	0.395283
2	1.154	92210	138839	0.459809	0.533908	1.161153	0.004933	0.424822
				وبلت-60	مصدر الک			
0	0	99036	125623	1	1	1	0.004249	0.424943
0.15	0.06315	95311	121167	0.962387	0.964529	1.002225	0.004339	0.432955
0.45	0.18945	89984	116179	0.908599	0.924823	1.017856	0.00452	0.444078
0.75	0.31575	85953	113260	0.867897	0.901586	1.038818	0.004699	0.452366
1.05	0.44205	81935	111089	0.827325	0.884305	1.068872	0.004922	0.460506
1.35	0.56835	78981	108014	0.797498	0.859827	1.078155	0.005048	0.468181
1.65	0.69465	73859	105552	0.745779	0.840228	1.126645	0.005405	0.479722
2	0.842	69952	100461	0.706329	0.799702	1.132195	0.005575	0.492439

جدول (8) عامل التراكم للدرع (Fe) ولمصدرين (Co-60,Cs-137) وبمسدد قطره (2 cm)

جدول (9) عامل التراكم للدرع (AL) ولمصدرين (Co-60,Cs-137) وبمسدد قطره (2 cm

Thickness		I(C/min)		(I/I ₀)		Buildup	S.D	F.S.D
cm	Mfp	I (W)	I (W ₀)	W	\mathbf{W}_{0}	Factor	±	%
	مصدر السيزيوم-137				مصدر السي			
0	0	200540	258727	1	1	1	0.002975	0.297517
0.15	0.03015	192040	251564	0.957614	0.972314	1.015351	0.003077	0.303024
0.45	0.09045	185243	244230	0.923721	0.943968	1.021919	0.003149	0.308104
0.75	0.15075	178096	237413	0.888082	0.91762	1.03326	0.003239	0.313481
1.05	0.21105	169981	230012	0.847616	0.889014	1.04884	0.003355	0.319853
1.35	0.27135	164745	223599	0.821507	0.864228	1.052003	0.003416	0.324689
1.65	0.33165	156642	217455	0.781101	0.840481	1.07602	0.003566	0.331401
2	0.402	148876	210736	0.742376	0.814511	1.097168	0.003715	0.33856
				وبلت-60	مصدرالک			
0	0	99987	125623	1	1			
0.15			120020	1	1	1	0.004238	0.423812
0.15	0.02235	97074	122095	0.970866	1 0.971916	1 1.001081	0.004238 0.004305	0.423812 0.430021
0.13	0.02235 0.06705	97074 94732	122095 120145	0.970866 0.947443	0.971916 0.956393	1 1.001081 1.009447	0.004238 0.004305 0.004386	0.423812 0.430021 0.434504
0.15	0.02235 0.06705 0.11175	97074 94732 92596	122095 120145 117713	0.970866 0.947443 0.92608	1 0.971916 0.956393 0.937034	1 1.001081 1.009447 1.011828	0.004238 0.004305 0.004386 0.004445	0.423812 0.430021 0.434504 0.439259
0.13 0.45 0.75 1.05	0.02235 0.06705 0.11175 0.15645	97074 94732 92596 89524	122095 120145 117713 115718	0.970866 0.947443 0.92608 0.895356	1 0.971916 0.956393 0.937034 0.921153	1 1.001081 1.009447 1.011828 1.028812	0.004238 0.004305 0.004386 0.004445 0.004579	0.423812 0.430021 0.434504 0.439259 0.445105
0.13 0.45 0.75 1.05 1.35	0.02235 0.06705 0.11175 0.15645 0.20115	97074 94732 92596 89524 87652	122095 120145 117713 115718 113918	0.970866 0.947443 0.92608 0.895356 0.876634	1 0.971916 0.956393 0.937034 0.921153 0.906824	1 1.001081 1.009447 1.011828 1.028812 1.034439	0.004238 0.004305 0.004386 0.004445 0.004579 0.004648	0.423812 0.430021 0.434504 0.439259 0.445105 0.449299
$ \begin{array}{r} 0.13 \\ 0.45 \\ 0.75 \\ 1.05 \\ 1.35 \\ 1.65 \\ \end{array} $	0.02235 0.06705 0.11175 0.15645 0.20115 0.24585	97074 94732 92596 89524 87652 84863	122095 120145 117713 115718 113918 111865	0.970866 0.947443 0.92608 0.895356 0.876634 0.84874	1 0.971916 0.956393 0.937034 0.921153 0.906824 0.890482	1 1.001081 1.009447 1.011828 1.028812 1.034439 1.049181	0.004238 0.004305 0.004386 0.004445 0.004579 0.004648 0.004776	0.423812 0.430021 0.434504 0.439259 0.445105 0.449299 0.455226





