







UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

DEDICATORIA

A MIS PADRES Y HERMANOS

A CRISTINA VILLARREAL NAVARRO

Y A QUIENES HAN SACRIFICADO EL BIENESTAR PROPIO Y DE

SUS FAMILIAS POR UN IDEAL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN O DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

### RECONOCIMIENTO.

Agradezco el apoyo académico brindado por el licencia do M.C. CARLOS FLORES JAUREGUI, catedrático de la Universidad Autónoma de Nuevo León y mi asesor en la elaboración de este trabajo.

Agradezco, asimismo, profundamente al DR. THOMAS L.
BAUER y AL DR. ANDREJ H. PRADZYNKI; el primero, supervisor
del Reactor Nuclear y profesor de la Universidad de Texas
en Austin y el segundo químico del Laboratorio del Reactor
Nuclear y profesor de la misma institución, quienes me ase
soraron en la investigación desarrollada durante mi estancia en dicha Universidad.

Igualmente expreso mi agradecimiento al DR. FEDERICO RODRIGUEZ, catedrático de la Universidad Autónoma de Nuevo León, por su valiosa orientación académica en la realización de este trabajo de investigación; y a todos los que de una u otra forma hicieron posible su conclusión.

José Nicolás Pecina Cruz.

74 26651 FCFM 1983 P4



UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS



153091

DETERMINACION DE CROMO EN SUERO DE BOVINOS MEDIANTE EL METODO DE ANALISIS POR ACTIVACION CON NEUTRONES.

INVESTIGACION DESARROLLADA EN EL LABORATORIO DEL REAC TOR NUCLEAR TRIGA MARK I DEL DEPARTAMENTO DE INGENIERIA N<u>U</u> CLEAR. ESCUELA DE INGENIERIA MECANICA. UNIVERSIDAD DE T<u>E</u> XAS EN AUSTIN, E.U.A. VERANO DE 1981.

UANL

OBTENER EL GRADO DE MAESTRIA EN CIENCIAS CON ESPECIALIDAD REN INGENIERIA NUCLEAR. RAL DE BIBLIOTECAS

DIVISION DE ESTUDIOS SUPERIORES.

FACULTAD DE CIENCIAS FISICO MATEMATICAS,
UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON
SEPTIEMBRE DE 1983.

DETERMINACION DEL CONTENIDO DE CROMO EN SUERO DE BOVINOS MEDIANTE EL METODO DE ANÁLISIS POR ACTIVACION CON NEUTRO NES.

### ABSTRACTO

Existen algunas investigaciones que se han realizado en diferentes países en las cuales se ha demostrado que al aumentar la ración de cromo en los alimentos proporcio nados a algunas ratas (1) se observan variaciones en la asimilación de glucosa en sus células. Este hecho motivó a algunos investigadores de la Facultad de Veterinaria de la Universidad de Zacatecas a experimentar con bovinos con la idea de incrementar el peso de estos.

Tales investigaciones pretenden encontrar la cantidad óptima de cromo que debe ser administrada a los bovinos sin provocar su muerte por envenenamiento. La dificultad de de terminar trazas en cantidades menores de partes por millón (p.p.m.) por los métodos químicos conocidos, despertó en ellos el interés de utilizar un método físico muy preciso. Como lo es el Análisis por Activación con Neutrones, (A.A.N.).

En este trabajo fueron irradiadas tres muestras de su $\underline{e}$ ro, de un mililitro cada una en las que se suponía existía

cromo en las siguientes proporciones 0 p.p.m., 5 p.p.m. y 40 p.p.m. puesto que se había incrementado la ración de cromo en las proporciones anteriores a los bovinos bajo estudio. No obstante, se obtuvieron cantidades mucho más pequeñas: como fueron 0.07 p.p.m. en la muestra testigo, 0.16 p.p.m. en la muestra para la cual se suponía una concentración de 5 p.p.m. y 0.66 p.p.m. en la muestra para la cual se creía existía una concentración de cromo de 40 p.p.m.

Se realizaron dos irradiaciones con dos propósitos; una con el fin de determinar si existía o no cromo en la muestra testigo; ya que en la primera irradiación no se de tecto absolutamente nada, el otro propósito era comparar los resultados obtenidos en ambas irradiaciones. En la se gunda irradiación se incrementó la cantidad de suero mante niéndose casí el mismo tiempo de irradiación.

Las muestras fueron irradiadas en el soporte rotatorio llamado Lazy Susan de un reactor Triga Mark I; el flujo en esta parte del reactor fue del orden de 10"  $n/cm^2-s$ . El tiempo de irradiación en la primera exposición fue de 2.5 horas y en la segunda fue de 2 horas. Las muestras fueron contadas en un detector Ge(Li) de 34.98 cm $^3$  de volumen ac tivo.

# INDICE

	Pág.	
PORTADA		
RECONOCIMIENTO		
INTRODUCCION	i	
CAPITULOS:		
IN EXPERIMENTO		
ALI PRECISION Y SE	NSIBILIDAD 10	
III RESULTADOS Y D	DISCUSION 11	
Z IV CALCULO DEL FL	UJO TERMICO, EPITERMICO Y TOTAL EN EL	
III RESULTADOS Y D  IV CALCULO DEL FL  LAZY SUSAN DEL	REACTOR TRIGA MARK I	
V DETERMINACION	CUANTITATIVA DE LA INTERFERENCIA DEBI	
DO A LA REACCI	ION <sup>54</sup> Fe(n, <b>x</b> ) <sup>51</sup> Cr	
VI DETERMINACION	DE LA EFICIENCIA DEL DETECTOR DE	
UNIVER GE(LI)AD.AI.	JTÓNOMA DE NUEVO LEÓN1	
VII DEDUCCION DE L	AS ECUACIONES IMPLICADAS EN EL CALCU-	1
DIRELO DE LA EFICI	ENCIA ABSOLUTA, INTRINSECA Y RELATIVA	
DE FOTOPICO DE	EL DETECTOR GE(LI)	
VIII AJUSTE MEDIANT	TE EL METODO DE MINIMOS CUADRADOS DE	
LA FUNCION PAF	RA LA EFICIENCIA PROPUESTA POR A.AHMAD	
Y P.W. GRAY		
. IX PRUEBAS ESTADI	ISTICAS DE AJUSTE E INTERVALOS DE CON-	
FIANZA PARA LA	A EFICIENCIA 53	
X PROGRAMA FORTE	RAN QUE AJUSTA LA CURVA DE LA EFICIEN-	
CIA Y CALCULA	LA MATRIZ DE VARIANZA	

		Pág.
X1	CALCULO DE LAS CANTIDADES DE CROMO PRESENTES EN LAS MUE	<u>s</u>
	REAS DE SUERO	. 65
	APLICACIONES	. 81
	SUGERENCIAS	. 82
APENDICES	ERE FLAMMAN VERITATIS DEDUCCION DE LA ECUACION PARA CALCULAR TRAZAS DE ELEMEN	. <b></b> 2
I VERSON	TOS SIN EL USO DE STANDARDS Y DE UNA ECUACION IMPLICADA EN EL CALCULO DEL FLUJO	
	REFERENCIAS	. 91

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

### INTRODUCCION

El análisis por activación con neutrones consiste en someter a un bombardeo de neutrones los elementos que com ponen una muestra y enseguida registran en un detector de rayos gamma elementos que son sensibles a sufrir una reacción X  $(n,\gamma)Y$ , de esto se concluye inmediatamente que no todos los elementos que componen una muestra pueden ser detectados por este método sino sólo aquellos que tengan cierta probabilidad de sufrir este tipo de reacción nuclear: llamada captura radiactiva.

Existe otro método físico que es aplicado en la determinación de trazas de elementos: llamado fluorescencia de raxos X y consiste en excitar los niveles atómicos mas ligados con la consecuencia emisión de los rayos X característicos del elemento excitado. Aunque con este método siempre es posible determinar trazas de elementos, no proporciona la precisión obtenida mediante el análisis por activación con neutrones. Una inconveniencia que puede presentar el método de análisis por activación con neutrones en la determinación de la concentración de algún elemento en una muestra, es que éste no posea una probabilidad suficiente grande de sufrir captura radiactiva y entonces para activarlo es necesario un tiempo de irradiación demasiado

prolongado y esto puede provocar que elementos de menor interés y más sensibles a la captura radiactiva se activen demasiado, haciendo imposible su manejo.

En este caso particular, en el cual se desea determinar cromo en una muestra de suero, la gran cantidad de sodio presente en este tipo de muestra orgánica, alcanza un grado de activación muy alto, la cual imposibilita de tectar el fotópico del cromo formado por la emisión de un rayo gamma de 320 kev. Así que fue necesario dejar decaer la muestra por un tiempo de alrededor de cuatro semanas dando oportunidad a que decayera el sodio y otros elementos de vida media corta que producían un background demasiado pronunciado.

La selección en esta investigación del método de Aná lisis por Activación Neutrónica (A.A.N.) se debe principalmente a que con este método se ha reportado en algunos artículos una sensibilidad en la detección de cromo del orden de 5X10<sup>-11</sup>gr (2), mientras que con el método de flou rescencia de rayos X la sensibilidad reportada ha sido del orden de 1.1 partes por billón (p.p.b.). (3).

Otra ventaja que presenta el método de activación por neutrones es su relativa sencillez en el cálculo de la masa de los elementos mediante el conocimiento de la masa de los elementos standard que son irradiados conjuntame<u>n</u> te con la muestra.

Es posible calcular la masa de los elementos en una muestra sin utilizar ningún elemento standard (4) la úni ca inconveniencia que existe es que la fórmula para hacer este cálculo depende del flujo en el reactor, la eficiencia y otros parámetros, los cuales deben ser calculados con bastante exactitud. Si deseamos obtener resultados muy precisos en la determinación de las masas de los elementos presentes en la muestra.

En este trabajo se produjo una interferencia despreciable debido al fierro presente en la muestra causada por la reacción  $^{34}$ Fe(n, $\propto$ ) $^{51}$ Cr, pero fue posible determinar el orden de esta interferencia en la determinación de cromo gracias a la aplicación de la fórmula para determinar masas de los elementos en una muestra sin utilizar elementos standards.

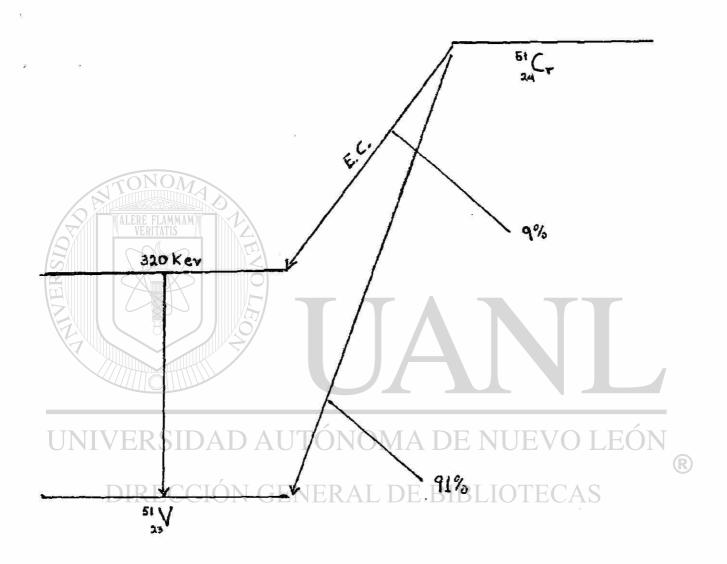
La reacción mediante la cual determinamos la masa de cromo con la muestra de suero fue  $^{50}$ Cr(n, $\gamma$ ) $^{51}$ Cr, el Cromo-50 captura un neutrón formándose el núcleo compuesto Cromo-51, el cual decae al capturar un electrón orbital con la emi-

sión de un rayo gamma de 320 kev., transformándose en Van<u>a</u> dio-51.

La gráfica de decaimiento muestra que la emisión gamma ocurre con una probabilidad del 9% por desintegración del núcleo compuesto.

La eficiencia del detector fue calculada con una precición mejor del 0.05%. El modelo utilizado en el cálculo de eficiencia es el descrito por J. Cline (9) y la utilización de la ecuación propuesta por A. Ahmad y P.W. Gray (4) ellos reportan una precisión mejor del 1%, no obstante la precisión fue mejorada (21) mediante la aplicación del al goritmo de Montante (8) en la resolución de las ecuaciones normales que resultan en el ajuste por el método de mínimos cuadrados de la función para la eficiencia de A. Ahmad y P.W. Gray.

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS



Gráfica que muestra la desintegración del Cromo-51 en Vanadio-51. (5).

### EXPERIMENTO

Irradiación y Preparación.

La irradiación fue llevada a cabo en recipientes de polietileno denominados polyvials; estos fueron lavados con jabón especial para remover residuos radiactivos y agua potable, continuando el proceso con agua ionizada y una solución de ácido nítrico hasta finalizar con agua ionizada y ácido cítrico.

Los polyvials fueron secados durante 72 horas a una temperatura de 20°C.

Para colocar las muestras de suero en los polyvials se utilizaron micropipetas de 1 ml. y 0.1 ml. El suero fue encapulado en tres polyvials, siendo sellados los dos polyvials más internos, evitando así una posible fuga o contaminación de la muestra. El tiempo de irradiación fue en la primera exposición de 2.5 horas y en la segunda de 2 horas. En la primera irradiación se colocaron tres mues tras de 1 ml. de suero cada una, siendo estas: la muestra testigo que fue marcada con el número 372, la cual se supo nía no contenía cromo. Una muestra marcada con el número 22, para la que se creía contenía una concentración de cro

mo de 5 p.p.m. Por último la muestra marcada con el núme ro 94, cuya concentración de cromo se presumía era de 40 p.p.m.. Las muestras y el standard el cual contenía  $5\mu$ gr. de cromo en una solución de  $K_2$   $Cr_2$   $O_2$  fueron colocadas en Lazy Susan.

La segunda irradiación se realizó con unas copias de las primeras muestras, pero se aumentó la cantidad de sue ro. La muestra testigo con 4.6 ml. fue marcada con el número 104; la muestra para la cual se suponía una concentración de cromo de 5 p.p.m. con 3.4 ml., fue marcada con el número 72; y la última con 3.0 ml. marcada con el número 91 y cuya concentración se creía era de 40 p.p.m.

El standard, marcado con el número 308 con una conce<u>n</u>

tración de cromo de 1 mgr. y las muestras anteriores se

irradiaron durante 2 horas en el Lazy Susan.

El flujo del reactor calculado en el Lazy Susan con una muestra de Zirconio fue de  $4.68\pm1.03$ X10" n/cm $^2$  -s.

DIRECCION GENERAL DE BIBLIOTECAS

La potencia del reactor de 250 kw. se mantuvo en un 94% los primeros 32 minutos y en un 100% los últimos 28 minutos ya que la muestra de Zirconio fue irradiada duran te 1 hora.

En la irradiación de las muestras se mantuvo la mi $\underline{s}$  ma potencia y el Lazy Susan rotando a una velocidad uniforme para conservar un flujo constante.

Las muestras fueron contadas a 3 cm. de distancia fuente-detector, en un detector de Ge(Li) cuyo volumen activo era de 34.98 cm<sup>3</sup>, el sistema de conteo era un ana lizador Multicanal adaptado a una microcomputadora Nova-800 la cual podía localizar 150 fotópicos en 4096 canales del espectro del detector Ge(Li) con una rapidez de 1000 canales/min. (6).

Las muestras se dejaron decaer por 4 semanas. Una de ellas, que fue utilizada en el cálculo de la interferencia <sup>54</sup>Fe(n,∝)<sup>51</sup>Cr, se dejó decaer por 45 días, siendo el tiempo de conteo de las muestras hasta de 72 horas.

Se determinó experimentalmente la eficiencia del detector Ge(Li) a 1, 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 12 y 13 cm. de distancia fuente-detector, las fuentes utilizadas fueron <sup>133</sup>Ba, <sup>60</sup>Co, <sup>137</sup>Cs, <sup>152</sup>Eu y <sup>226</sup>Ra. Se elaboró un programa que ajus ta por el método de mínimos cuadrados la función de A. Ahmad y P.W. Gray (4) para la eficiencia, además dicho programa calcula el coeficiente de correlación lineal múltiple, la desviación standard, la matriz de varianza y hace la prueba

de chi-cuadrada para la bondad de ajuste.

El programa fue corrido en una computadora CYBER 70-12 y el tiempo de ejecución del programa es de 11.42 segundos.



UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

### PRECISION Y SENSIBILIDAD

Con este procedimiento es posible determinar cantidades tan bajas de cromo como 5 X  $10^{\rm M}$  gr. (2), la única posible interferencia bajo las circunstancias dadas es debido a la reacción  $^{54}{\rm Fe}({\rm n}, <)^{51}{\rm Cr}$ . No obstante, no se presentaron interferencias serias, pues la cantidad de cromo producida por la reacción  $^{54}{\rm Fe}({\rm n}, <)^{51}{\rm Cr}$  durante la irradiación y el tiempo de decaimiento fue de 6.80 X  $10^{-18}$  gr/ml. la cual resulta despreciable si se compara con la cantidad mínima de cromo calculada en las muestras irradiadas que fue de  $7.81\pm4.88$ X $10^{-8}$ gr. para la muestra testigo.

La distribución del flujo fue homogénea, pues el Lazy
Susan se mantuvo girando obteniendo en promedio un flujo
constante con la posición.

La geometría en la colocación de las muestras no varió, no obstante, se determinó la eficiencia absoluta de fotópico del detector con varias fuentes:  $^{133}$ Ba,  $^{60}$ Co,  $^{137}$ Cs,  $^{152}$ Eu y  $^{226}$ Ra. Se obtuvo una precisión mejor del 0.05%.

# RESULTADOS Y DISCUSION

Los resultados de las concentraciones de cromo en p.p.m. calculadas en la primera y segunda irradiación se muestran en las siguientes tablas:

ALEDE FLAM	MAN DE LA	PRIMERA IRRADIACION	<del> </del>
VERITATI	CONCENT	RACIONES DE CROMO EN	P.P.M.
Muestra I	(372)	Muestra II (22)	Muestra III (94)
$0.1579^{+}0.06$		0.1579 0.0679	0.6666 + 0.1577

# UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

·	SEGUNDA I	RRADIACIO	N
DIRECCONCENT	RACIONES D	E CROMO E	RIBLIOTECAS
Muestra I (104)	Muestra	II (72)	Muestra III (91)
0.07441 + 0.04644	0.1737	0.0604	0.2857 + 0.0229

En la muestra I se creía que no había cromo, ya que este suero se obtuvo de los bovinos cuando aún no se les administraba cromo en los alimentos, en la muestra II se estimaba una concentración de cromo de 5 p.p.m. puesto que

se les proporcionó en los alimentos y en la muestra III se suponía que el aumento de cromo en la ración de alimento de conduciría a una concentración de éste de 40 p.p.m.

El análisis químico utilizado fue la absorción atómica, pero este método proporciona una gran incertidumbre cuando se pretenden calcular concentraciones por debajo de 40 p.p.m.

Las muestras III, marcadas con el número 94 en la primera irradiación y con el 91 en la segunda, no concuerdan con bastante exactitud. No obstante, los resultados obtenidos en la primera irradiación deben ser más precisos que los de la segunda, puesto que, las muestras de la primera irradiación eran de menos volumen y por lo tanto las varia ciones en el flujo de neutrones al penetrar la muestra son mucho menores.

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

El flujo fue calculado por el método de los dos detectores, éste, es descrito en el capítulo V. Y fue calculado dos veces, puesto que, en la primera la potencia del reactor fue muy variable y por lo tanto, el valor obtenido de esta forma no se podía considerar muy preciso, así que, se volvió a irradiar una muestra de Zirconio y la potencia se mantuvo practicamente constante e igual que cuando fueron

irradiadas las muestras de suero.

La precisión en la determinación de trazas de elemen tos exige precisión en el cálculo de la eficiencia, ésta precisión fue mejorada (25) de 1% al 0.05% al aplicar el algoritmo de Montante (8) en la resolución de las ecuaciones normales que resultan al ajustar por mínimos cuadrados la ecuación de la eficiencia propuesta por A. Ahmad y P.W. Gray (4) cuya forma es:

El procedimiento para determinar la eficiencia absol<u>u</u> ta y relativa de fotópico es descrito en el capitulo VII.

El cálculo de las concentracuibes de cromo en las mue<u>s</u> tras se descubren en el capítulo XII.

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

CALCULO DEL FLUJO TERMICO Y EPITERMICO EN EL LAZY SUSAN DEL REACTOR TRIGA MARK I.

La determinación de los flujos térmico (Qth), epitérmico (Qe) y total (Qt), se realizó mediante el método de irradiación de dos detectores con una muestra de zirco nio. Este método se describe a continuación:

Sea  $R_1$  la razón de interacción por átomo en el detector 1 debido a los neutrones térmicos y epitérmicos incidiendo en él y sea  $R_2$  la razón de interacción por átomo en el detector 2.

Si $\mathcal{Q}$ th, $\mathcal{Q}$ e son los flujos térmicos y epitérmicos en el Lazy Susan del reactor entonces.

INIVERSIDAD AUTONOMA DE NUE

$$R_1 = Qth G_{01} + Qe I_1$$
 para el detector 1 (1)  
 $R_2 = Qth G_{02} + Qe I_2$  para el detector 2 (2)

Donde  $\overline{Q_0}_1$ ,  $\overline{Q_0}_2$  son las secciones transversales microscópicas del detector 1 y 2 de la reacción en consideración (captura radiactiva) para los neutrones térmicos y  $I_1$  y  $I_2$  son las secciones transversales microscópicas de interacción para los neutrones epitérmicos.

Resolviendo dichas ecuaciones por el método de suma y

resta o cualquier otro, tenemos que:

$$Qth = \frac{R_1 I_2 - R_2 I_1}{\overline{O_{01}} I_2 - \overline{O_{02}} I_1}$$
 (3)

У

La muestra de zirconio fue colocada en el Lazy Susan donde fueron colocadas las muestras de suero de bovino y el standard de cromo.

Se supuso el flujo de neutrones uniforme en el Lazy Susan ya que este se mantenía girando y las muestras eran muy pequeñas.

La muestra de zirconio tenía un peso de 18.1 gramos, el tiempo de irradiación fue de 1 hora, la potencia del reactor 250 kw. se mantuyo en un 92%.

La actividad de saturación Aco por átomo que es igual a la razón de interacción por átomo R, esta dada por\*

R= 
$$\frac{\lambda (C-B)}{\epsilon_{A}(1-e^{-\lambda to}) (e^{-\lambda t1}-e^{-\lambda t2}) P_{A} N_{O} A}$$
 (5)

\*Véase su deducción en el ápendice I.

donde

P = Probabilidad de emisión gamma

 $\lambda$  = Constante de desintegración .

€ Eficiencia absoluta del fotópico

to= Tiempo de irradiación .

tl= Tiempo en que se inició el conteo en el detector

t2= Tiempo en que se finalizó el conteo en el detector Ge(Li)

C = Area del fotopico o número total de cuentas regi<u>s</u> tradas por unidad de tiempo.

B = Backgroundo o número de cuentas por unidad de tie<u>m</u>

po debido al background

A = Abundancia del isotopo

No= Número de isotopos radiactivos al sacar la muestra de Zr del reactor

# DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Las reacciones obtenidas en la irradiación son  $^{96}$ Zr  $(n,7)^{97}$ Zr y  $^{94}$ Zr $(n,7)^{95}$ Zr así que los dos detectores son  $^{95}$ Zr y  $^{97}$ Zr.

Datos:

$$95$$
Zr,  $T_{\frac{1}{2}} = 1572$  horas.

$$^{97}$$
Zr,  $T_{\frac{1}{2}} = 16.8 \text{ horas.}$ 

to = 1 hora  $t_2 = t_1 - 8000 \text{ segundos (tiempo de conteo de la mues}$   $tra \ radiactiva)$ m (Zr) = 18.1 mg.



UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

# TABLA DE DATOS UTILIZADOS EN

# LA DETERMINACION DEL FLUJO DEL REACTOR

94 <sub>Zr</sub>	96 <sub>Zr</sub>	Isótopo
724.18	658.17	Energía Kev.
17.40%	2.80%	Abundancia
1.7825X10 <sup>-3</sup>	2.0427X10-3	Eficiencia Absoluta a 5 cm. fuente-detector
E N 0.05L	UE 0.02T	Sección Térmica Marns)
0.3	5.0	Transversal Epitérmica I (barns)
4833	30881	Cuentas Registrad en t <sub>G</sub> = 8000 sg. C - B

ción, se determinó a 3 cm. de distancia fuente-detector para cualquier energía. La eficiencia absoluta y la eficiencia intrínseca del detector Ge(Li) donde se llevó a cabo la medi

cm. de distancia fuente-detector. Para las energías 658.174 kev. de los rayos gamma emitidos por <sup>97</sup>2r YbZr respectivamente. Así que utilizando la aproximación de J. Cline (9) fue posible determinar la eficiencia absoluta a La aproximación de J. Cline tiene la siguiente forma:

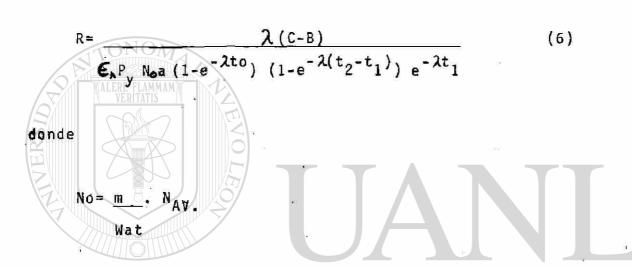
$$\left\{ \left\{ \left\{ \left\{ \left\{ E,D,H\right\} \right\} \right\} \right\} \right\}$$

$$\left\{ \left\{ \left\{ \left\{ \left\{ E,D,H\right\} \right\} \right\} \right\} \right\}$$

Para mayor detalle vea el punto correspondiente a la determinación de la eficiencia.

t<sub>1</sub>= 69.95 horàs (tiempo en el cual decayó la muestra antes de realizarse el conteo).

La ecuación (5) puede reescribirse sustituyendo  $t_2$ =  $t_1 + (t_2 - t_1)$  como:



Wat=Peso atómico de la muestra UNIVERSIDAD AUTOMA DE N

Calculamos la razón de interacción para Zr<sup>96</sup>TECAS

$$R_1 = \frac{(0.693)}{16.8h}$$
 (30881 cuentas (2.04 27X10<sup>-3</sup>) (1) (18.1X602X10<sup>20</sup>  $\frac{At}{mol}$ .gr) (0.028) (1-  $\frac{\bar{e}0.693}{16.8h}$ .1h)

$$R_1 = 9.448 \times 10^{-10} \text{ Int/hora-atom}$$
 )

 $R_1 = 2.624 \times 10^{-13} \text{ Int/sg-atom}$  (1-  $e^{0.693}_{16.8h} \cdot 2.22h$ )  $e^{-0.693}_{16.8h} \cdot 69.95h$ 

Hagamos el mismo cálculo pero ahora para el <sup>94</sup>Zr.

$$R_{2} = \frac{\frac{0.693}{(1572h)} (4833 \text{ cuentas})}{(1.7825 \times 10^{-3}) (1) (\frac{18.1 \times 6.02 \times 10^{20} \text{ atom/mol. gr})}{91.22 / \text{mol}} (0.174) )1 - e^{\frac{-0.693}{1572h}} h)}$$

$$R_{2} = 1.375 \times 10^{-10} \text{Int/hora-atom}$$

$$R_2 = 1.375 \times 10^{-10} \text{Int/hora-atom}$$
 $R_2 = 3.821 \times 10^{-14} \text{Int/sg-atom}$ 
 $R_2 = 0.4662 \times 10^{-14} \text{Int/sg-atom}$ 
 $R_2 = 0.4662 \times 10^{-14} \text{Int/sg-atom}$ 
 $R_3 = 0.4662 \times 10^{-14} \text{Int/sg-atom}$ 
 $R_4 = 0.4662 \times 10^{-14} \text{Int/sg-atom}$ 

$$(9th^{2} (2.624 \times 10^{-13} \text{Int/sg-atom}(0.3 \times 10^{-24} \text{cm}^{2}) - (3.821 \times 10^{-14} \text{Int/sg-atom}) (5.0 \times 10^{-24} \text{cm}^{2}) (0.3 \times 10^{-24} \text{cm}^{2}) - (0.055 \times 10^{-24} \text{cm}^{2}) (5.0 \times 10^{-24} \text{cm}^{2})$$

De la ecuación (4) el flujo epitérmico esta dado por:

$$Q = \frac{(3.821 \times 10^{-14} \text{ Int/sg-atom } (0.02 \times 10^{-24} \text{cm}^2) - (2.624 \times 10^{-13} \text{Int/sg-atom}) (0.020 \times 10^{-24} \text{cm}^2) (0.30 \times 10^{-24} \text{cm}^2) - (0.055 \text{ cm}^2 \times 10^{-24} \text{cm}^2) (5.0 \times 10^{-24} \text{cm}^2)}{(0.020 \times 10^{-24} \text{cm}^2) (0.30 \times 10^{-24} \text{cm}^2) - (0.055 \text{ cm}^2 \times 10^{-24} \text{cm}^2)}$$

$$Q_e = 5.08096665 \times 10^{10} \text{ neut/cm}^2 - \text{sg}$$

$$Q_e = 1.0038885 \times 10^{10} \text{ neut/cm}^2 - \text{sg}$$

$$Q_{cm}^2$$

Así que el flujo total en el Lazy Susan será:

 $t_{t} = Q_{th} + Q_{e} = 4.1758364 \times 10^{\circ} \text{ neut/cm}^{2} - \text{sg} + 5.0809665 \times 10^{10} \text{ neut/cm}^{2} - \text{sg}$ 

# Qtotal= 4.68 + 1.01 × 10" n/cm<sup>2</sup>-s

Las desviaciones estandard para las razones de interacción por átomo  $R_1$  y  $R_2$ , lo mismo que para los flujos térmico, epitérmico y total se calcularon aplicando la fórmula de propagación del error (10) al realizar una o varias operaciones y esta dada por

$$\mathcal{Q}_{3} = \left(\frac{9x}{9\pi}\right)_{3}\mathcal{Q}_{3} + \left(\frac{9\pi}{9\pi}\right)_{3}\mathcal{Q}_{3} + \left(\frac{95}{9\pi}\right)_{3}\mathcal{Q}_{2} + \cdots$$

Donde U(x,y,z,...) es una función que depende de las cantidades medibles y que poseen cierta incertidumbre.

En nuestros cálculos anteriores los parámetros que llevan asociado cierto error en la medida, son las cuentas registradas del fotópico, del background y la eficien cia respectivamente. En este trabajo se desarrolla un programa que ajusta con bastante precisión los valores medidos de la eficiencia; así mismo, calcula también la matriz de varianza, la cual nos permite determinar el intérvalo de confianza para cualquier valor de la eficiencia este programa se describe en el capítulo X.

La desviación standard para la razón de cuentas registradas del fotópico, así como para el background lo re porta un programa que aproxima a una Gaussiana los pulsos producidos al interaccionar la radiación con el detector Ge(Li), dicho programa integra el área del fotópico y reporta el porcentaje de error en la integración. Este algoritmo fue desarrollado por el Dr. T. L. Bauer en colabora ción con el Dr. E. Linn Draper Jr. (6)

Se pueden encontrar otros algoritmos que integran el área del fotópico (vea la referencia 17).

La desviación estandard para los 30881 pulsos fue de  $\sqrt{c_b}$ =5774.7 así también para los 4833 pulsos fue  $\sqrt{c_b}$ =589.6. Las desviaciones estandards para las eficiencias  $\epsilon$ =3.6905X10<sup>-3</sup>  $\epsilon$ =3.1564X10<sup>-3</sup> correspondientes a las energías 658.27 kev. y 724.18 kev. respectivamente fueron muy pequeñas e igual a 1.47 y 10<sup>-7</sup> y 1.12 X 10<sup>-7</sup> con un nivel de confidencia del 99.9%.

DETERMINACION CUANTITATIVA DE LA INTERFERENCIA DEBIDO A LA REACCION  $^{54}$  Fe (n, <)  $^{51}$  Cr.

En este trabajo fue posible detectar  $^{59}$ Fe el cual se produce en la reacción  $^{58}$ Fe  $(n,\gamma)^{59}$ Fe y emite rayos gamma de 1098.6 kev. y 1291.1 kev. el primero, que fue el detec tado, es emitido con una probabilidad de emisión por desin tegración Py de 100% y el segundo con  $P_y$ =80%. Se utilizó el registro de cuentas producido en el detector por el rayo gamma de 1098.6 kev. de energía, puesto que, tiene una probabilidad mayor de emisión gamma por desintegración y por lo tanto el registro de cuentas es más definido.

Aplicando la fórmula para calcular la concentración de un elemento sin el uso de un elemento standard (4)\*

$$m = \frac{\lambda(C-B)Wat}{QG^{p}y \in N_{AV}^{a}(1-e^{-\lambda t}i)(1-e^{-\lambda t}c)e^{-\lambda t}d}$$
(7)

es posible determinar la masa de fierro presente en la muestra de suero antes de la irradiación.

- $\lambda$  = Constante de desintegración del elemento.
- C-B= Cuentas registradas por el detector sin el background.

Wat= Peso atómico de la muestra.

Q = Flujo total en la posición del reactor donde ocurre

<sup>\*</sup> Vea su deducción en el ápendice I.

la irradiación.

P<sub>y</sub>= Probabilidad de emisión de un rayo gamma por cada desintegración.

E = eficiencia absoluta del detector.

Nav= número de avogadro.

a= abundancia del isotopo que sufre la reacción.

ti= tiempo de irradiación de la muestra.

tc= tiempo en el cual se realiza el conteo de la mue<u>s</u>

tra.

td= tiempo en el cual decayó la muestra antes de ser contada.

La muestra se dejó decaer por 45 días para que decayeran los elementos de vida media corta como son el <sup>24</sup>Na y
<sup>82</sup>Br presentes en la muestra de suero y así disminuir la
interferencia de la radiación dispersada por las paredes
del blindaje.

Los datos utilizados en el cálculo de la masa de fi $\underline{e}$  rro, mediante la reacción  $^{58}$ Fe(n, $\Upsilon$ ) $^{59}$ Fe son los siguientes:

T= 1.2 barns

a = 0.33%

T1= 45.1 dfas

Wat= 55.847 gr/mol

a= abundancia del isotopo que sufrirá la reacción

$$Q = (4.6839331 \pm 1.0297843) \times 10$$
"neut/cm<sup>2</sup>-sg

Py = 100%

Nav =  $6.02 \times 10^{23}$  atomos/mol

C-B≈ 252

tc= 63.8h

ti= 2.5h

td= 1-82.2h

 $\epsilon = 6.68487 \times 20^{-4} \pm 8.44 \times 10^{-8}$ 

Sustituyendo estos valores en la ecuación (7) obten<u>e</u> mos para la masa del fierro el valor de 104.7±34.7X10<sup>-6</sup>gr es decir esta cantidad de masa de fierro se hallaba en un mililitro de suero antes de ser irradiado.

Calculemos ahora la cantidad de átomos de cromo-51 que se producen al desintegrarse el  $^{54}$ Fe por la reacción  $^{54}$ Fe(n, $\infty$ ) $^{51}$ Cr, después de haber sido extraída la muestra de suero del reactor.

Sea

Pero

$$A(t) = Ao e^{-\lambda t}$$

Entonces

$$N = \begin{cases} t = td & \lambda t = \begin{bmatrix} Ao & e^{\lambda t} \end{bmatrix} & e^{\lambda t} \end{bmatrix} = \frac{Ao}{\lambda} \quad (1 - e^{\lambda td})$$

Ya que la actividad inicial del isotopo <sup>54</sup>Fe después de haber sido irradiada la muestra de suero está dada por\*

$$Ao = R(1 - e^{-\lambda t i})$$

Donde

## UANL

UNIVR=Prazón de interacción OMA DE NUEVO LEÓN

1 = constante de decaimiento DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS ti= tiempo de irradiación

Asf que

$$N = \frac{R (1 - e^{-\lambda t i})}{\lambda} (1 - e^{-\lambda t d})$$

Y como

R= UTN1

\* Vea ápendice I

 $N_1$  = número de átomos de fierro-54, presentes en la muestra de suero irradiada

G = sección transversal microscópica para la reacción  $^{54}Fe(n.\infty)^{51}Cr$ 

$$N_1 = \frac{A_{fe-54} M_{fe}}{Watfe}$$
. Nav

Mfe= masa del fierro presente en la muestra antes de ser irradiada.

N=UCMfe Nav (1-e-xti) (1-e-xtd)
Wat-fe

Pero

### UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN N= Acr-50 Mcr. No. DIPERSIÓN GENERAL DE RIBLIOTECAS

Acr-50 Mcr= masa del isótopo Cr-51 producida por la reacción  $^{54}{\rm Fe(n, < <)}^{51}{\rm Cr}$  después de transcurrido un tiempo  ${\rm t_d}$  de haber sido irradiada la muestra de sue ro.

Wat-cr= peso atómico del cromo Nav= número de Avogadro Sustituyendo y despojando para Mcr

Mcr=
$$\mathcal{QG}^{A}_{fe-54}$$
 Mer Mat-cr (1-e<sup>- $\lambda$ ti</sup>) (1-e<sup>- $\lambda$ td</sup>) (8)  
 $\lambda$  Wat-fe Acr-50

Los datos son los siguientes:

$$Q = 4.6839331X10$$
" neut/cm<sup>2</sup>-sg

**T**= 0.37 mb

Acr-50= 4.31%

Afe-54= 5.84%

 $Mfe = 63.8 \times 10^{-6} gr$ 

Wat-fe= 55.847 gr/mol

Wat-cr= 51.996 gr/mol

 $T_{\frac{1}{2}}$ -Fe<sup>5</sup>4 2.7 años

ti= 2.5 horas.

td= 1146 horas

TÓNOMA DE NUEVO LEÓN

Sustituyendo estos datos encontramos que la masa de cromo producida por la desintegración  $^{54}$ Fe(n, $\ll$ ) $^{51}$ Cr después de haber sido extraída del reactor la muestra de 1 ml. de suero es 6.8 X  $_{10}^{-18}$  gr/ml.

Es posible también calcular la masa de cromo que se produce por la reacción  $^{54}$ Fe(n, $\ll$ ) $^{51}$ Cr durante el tiempo que dura la irradiación siendo esta igual a 4.83  $\times$  10 $^{-21}$ 

gr/ml., sumando ambas masas esta es la que se produce en el tiemo de irradiación más la que se produce en el tiemo po de decaimiento, obtenemos que la masa total de cromo producida debido a la reacción  $^{54}$ Fe(n,<0) $^{51}$ Cr es de 6.80483 X  $10^{-18}$  gr/ml; esta masa es insignificante comparada con la masa de cromo mínima calculada mediante la reacción  $^{50}$ Cr(n,<7) $^{51}$ Cr que fue del orden de  $10^{-8}$  gr/ml.

Concluímos por lo tanto que la interferencia produc $\underline{i}$  da por la reacción  $^{54}$ Fe(n, $\ll$ ) $^{51}$ Cr es despreciable.

El cálculo del cromo producido durante la irradiación se obtuvo mediante la integración de la ecuación.

$$A (t) = R (1-e^{-\lambda t})$$

NIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LA Y haciendo unas sustituciones muy simples se llega a la ecuación. CIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Mcr= 
$$\frac{\mathcal{Q} \, \mathcal{G} \, a_1 \, m_1 \, \text{Wat}_2}{a_2 \, \lambda \, \text{Wat}_1}$$
 (t\(\lambda + e^{-\lambda t} - 1\) (9)

 $\varphi$  = Flujo en el lugar que se colocó la muestra  $\varphi$  = Sección transversal microscópica para la reacción Fe<sup>54</sup>(n, $\varphi$ )Cr<sup>51</sup>

 $a_1$  = abundancia del cromo-50

a<sub>2</sub>= abundancia del fierro-54

 $m_1$  = masa del fierro en la muestra antes de su irradia ción.

Wat<sub>1</sub> = Peso atómico del cromo

 $Wat_2$ = Peso atómico del fierro

 $\lambda$  = constante de desintegración de la reacción Fe<sup>54</sup>(n, $\propto$ )Cr<sup>51</sup>

De esta ecuación (9) se obtuvo el valor de 4.83 X 20<sup>-21</sup>

gr/ml.

# UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

DETERMINACION DE LA EFICIENCIA DEL DETECTOR DE Ge(Li).

Se calculó experimentalmente las eficiencias de fot $\underline{\delta}$  pico absoluta e intrínseca del detector de Ge(Li) a 1, 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 12 y I3 cm. de distancia entre fuente y detector, utilizando como fuentes standards  $^{133}$ Ba,  $^{137}$ Cs y  $^{60}$ Co.

Un experimento similar al anterior se realizó también, pero únicamente a 3 cm. de distancia para calcular las eficiencias de fotópico absoluta, intrínseca y relativa y utilizando como standards en un caso  $^{133}$ Ba,  $^{137}$ Cs,  $^{60}$ Co y  $^{152}$ Eu. Y en otro caso  $^{226}$ Ra: en este último sólo se calculó la eficiencia realativa.

La aproximación o modelo utilizado en el cálculo de la eficiencia es el descrito por J.E. Cline (9).

#### DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Una vez que se calculó la eficiencia para cada energía de los rayos gammas emitidos por las fuentes standards se realizó un ajuste mediante el método de mínimos cuadrados con la función propuesta por A. Ahmad y P.W. Gray (4) la cual tiene un rango de validez de 50 kev. a 2754 kev. Estos autores han reportado precisiones mejores de el 1% den tro del rango de energías de 120 kev. a 1826 kev. pero sin tomar en cuenta el último término de la ecuación. La ecuación tiene la forma:

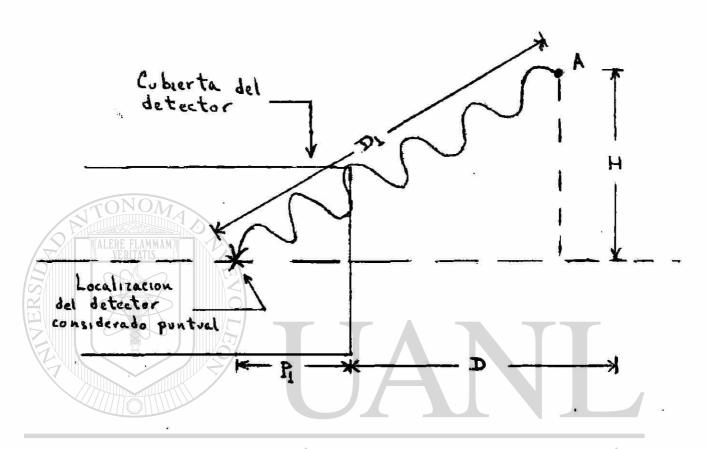
Utilizando el algoritmo del ingeniero Montante (8) al resolver las ecuaciones normales productos de la regre sión ha sido posible mejorar esta precisión haciéndola mejor del 0.05%.

En éste mismo capítulo abundaremos más acerca de las ventajas que trae consigo la aplicación del algoritmo del ingeniero Montante.

Describimos a continuación el modelo de J.E. Cline para el cálculo de la eficiencia: en esta aproximación, el detector es considerado como un punto cuya localización es una función de la energía de los rayos gamma y cu ya respuesta es una función del desplazamiento sufrido por la fuente puntual desde el eje de simetría del detector cilíndrico. Un diagrama esquemático del desplazamiento sufrido por la fuente puntual se muestra en la figura 1. En el modelo, la eficiencia absoluta de detección de fotó pico para rayos gamma procedentes de una fuente puntual

$$\xi_{a}(E, D, H) = \frac{\xi_{I}(E)}{4\pi \left\{ [P_{1}(E)+D]^{2} + f(H, E) \right\}}$$
(10)

está dada por.



## UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Figura 1. Diagrama esquemático del modelo puntual de detector, mostrando la localización del detector para una fuente localizada en el punto A. D<sub>1</sub> es la distancia real desde la fuente al detector y es usada en el cálculo de absorción del rayo gamma.

Donde.

E= energía del rayo gamma

- D= proyección sobre el eje de simetría del detector cilíndrico, de la distancia que existe entre la fuente y el detector considerado como un punto.
- H= distancia perpendicular de la fuente al eje de si metría del detector.
- P<sub>1</sub>(E)= Penetración efectiva de los rayos gamma en el detector y localización del detector puntual dentro de la cubierta.
- f(H,E)= función que describe la respuesta a la fuente loca lizada fuera del eje del detector.
  - $\epsilon_{\rm I}$ = factor de normalización llamado la eficiencia intrínseca.

La función P<sub>1</sub>(E) es una función que se incrementa sua vemente con la energía y refleja el aumento en la profundi dad promedio cuando la energía del rayo gamma crece. El factor de normalización (eficiencia intrínseca), tiene uni dades de área. La forma de la funcional del factor que des cribe la respuesta a la fuente fuera del eje de simetría fue determinada por J.E. Cline a través de una serie de en sayos, la función usada es una serie de potencias de cuarto orden dada por.

 $f(H,E) = A_1 (E) H + A_2 (E) H^2 + A_3 (E) H^3 + A_4 (E) H^4$ 

donde  $A_1$ ,  $A_2$ ,  $A_3$  y  $A_4$ , son funciones de la energía y son parámetros experimentalmente determinables. El valor de la función f(H,E) es el cuadrado de la distancia aparente de la fuente puntual al eje de simetría del detector. Para un detector puntual verdadero localizado como se mue stra en la figura 1, el valor de esta función debería ser igual a  $H^2$ .

En este trabajo en el cual se desea determinar la cantidad de cromo en el suero de bovinos, las mediciones se realizaron sobre el eje de simetría del detector para trabajar con el menor número de variables y así obtener mayor precisión, así que hicimos f(H,E)= 0, lo cual además simplifica bastante los cálculos en la eficiencia.

El volumen activo del detector de Ge(Li) fue de AS 34.98 cm<sup>3</sup>, la geometría del cristal era cilíndrico coaxial de extremo cerrado (closed-end coaxial). El cristal era mantenido a una temperatura de 77° K mediante nitrógeno líquido almacenado en un tanque de 5 litros, el cual enfría el cristal Ge(Li) manteniendo sus características físicas de detector.

Los datos físicos y de operación del detector canberra # 7229 261R, coaxial cerrado en un extremo, se dan a conti-nuación:

Datos físicos: Cryostat de configuración horizontal.

- 46.5 mm. de diámetro
- 12 mm. diámetro del núcleo .p
- 22 mm. de longitud

193 gramos

15.9 cm <sup>2</sup> de área activa

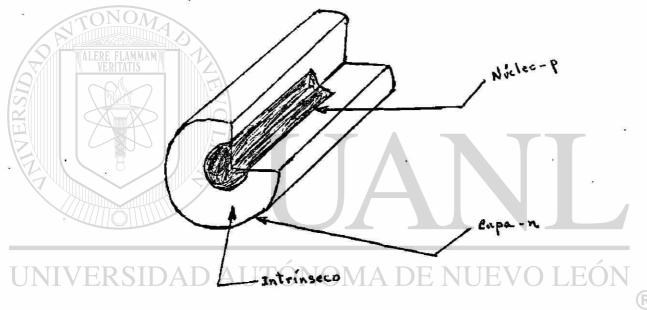
5 mm. del hueco al borde de la cubierta.

Datos de operación:

4000 volts de voltaje de operación

12 Pf de capacitancia

- 0.01 namp de corriente de fuga PIRI IOTE AS
- 0.91 kev. de FWHM a 1.22 kev.
- 1.65 kev. de FWTM a 1.22 kev.
- 1.99 kev. de FWHM a 1.33 kev.
- 3.68 kev. de FWTM a 1.33 kev.
- 31:1 del fotopico el fotopico compton
- 6.6% de eficiencia relativa al Na I



DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Figura 2. Detector de Ge(Li) coaxial cerrado en un extremo.

El analizador multicanal se hallaba adaptado a una microcomputadora NOVA - 800 la cual podía localizar 150 picos en 4096 canales del espectro del detector Ge(Li) con una rapidez de 1000 canales/min (6).

Los parámetros para el detector fueron determinados en un tiempo de conteo de alrededor de 3 días.

Se elaboró un programa fortran para ajustar por minimos cuadrados la curva de la eficiencia a la función propuesta por Ahmad y Gray.

El programa fue corrido en una CYBER 70-12 requirien do un tiempo para el cálculo de las constantes de la ecua ción de alrededor de 7 segundos, al agregarle una subrutina que grafica la curva de la eficiencia en escala lineal y otras dos subrutinas para el cálculo de la matriz de varianza se llevó alrededor de 11.42 segundos.

El programa se realizó siguiendo el algoritmo tradicional (11) para lograr la reducción de Gauss - Jordan, haciendo esta misma pero, mediante el algoritmo desarrollado por Montante (8) hubo fuertes variaciones en los coeficientes de la ecuación de la eficiencia, siendo más precisos los coeficientes calculados por el algoritmo de Montante.

Es muy importante el algoritmo en la reducción de Gauss - Jordan, ya que la matriz del sistema de ecuaciones lineales está formada por elementos muy grandes y muy pequeños y los errores por redondeo son bastante considera bles y repercuten en la precisión calculada para la eficiencia; también es recomendable utilizar una computadora grande, es decir que trabaje bastante dígitos de lo contrario puede ocurrir que en una de las operaciones que realiza la computadora ocurra una división entre cero y el programa sea abortado.

Podemos concluir que el aumento en la precisión en la eficiencia obtenido en este trabajo con respecto al obten<u>i</u> do por Ahmad y Gray se debe principalmente en haber seleccionado el algoritmo de Montante.

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN
DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

DEDUCCION DE LAS ECUACIONES IMPLICADAS EN EL CALCULO DE LAS EFICIENCIAS ABSOLUTA, INTRINSECA Y RELATIVA DEL DE-TECTOR Ge(Li).

1).- Eficiencia absoluta e intrínseca.

De acuerdo con la aproximación de J.E. Cline la eficiencia absoluta para un rayo gamma de energía E, a una distancia D de la cubierta del detector sobre el eje de simetría y a una distancia H perpendicular al eje de simetría del detector cilíndrico esta dada por.

Se consideró f (H,E)= 0, puesto que las mediciones se realizaron sobre el eje de simetría por lo tanto.

DIRECCION GENERAL DE BIBLIOTECAS

$$\epsilon_{a}(E,D,0) = \frac{\epsilon_{I}(E)}{4\pi [P_{1}(E) + D]^{2}}$$

Si D= 0

$$4\pi[P_1(E)]^2$$
.  $\epsilon_a(E,D,0) = \epsilon_I(E)$ 

Pero

 $\epsilon_{\rm a}$ (E,0,0)= Cuentas registradas sobre la cubierta del detector Rayos gamma emitidos por la fuente

Sea

$$R(0) = \epsilon_A(E,0,0)$$

Entonces

$$\in_{I(E)} = 4\pi R (0). [P_1(E)]^2$$

Determinemos  $P_1(E)$ 

$$\epsilon_{a}(E,D,0) = \underline{\epsilon_{I}(E)}$$

ÊRSIDA<mark>m pa (E) Ó DJ</mark>OMA DE NUEVO LEÓN

(11)

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS
$$4\pi[P_1 (E) + D]^2$$

$$4^{\mathfrak{N}} \epsilon_{a(E,D,0)}$$
. [P<sub>1</sub> (E) + 2D P<sub>1</sub> (E) + D<sup>2</sup>] =  $\epsilon_{I}$  (E)

Sustituyendo  $\boldsymbol{\epsilon}_{\mathrm{I}}$  (E)

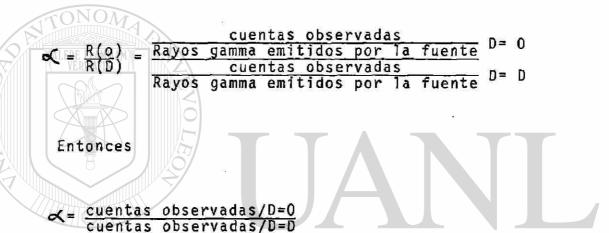
$$4\pi \xi_a(E,D,0)$$
.  $[P_1^2(E) + 2DP_1(E) + D^2] = 4\pi R(o) [P_1(E)]^2$ 

Reordenando, factorizando y sustituyendo

$$E_{A}(E,D,0)$$
 por R (D)

$$P_1^2$$
 (E). [1-  $\frac{R(0)}{R(D)}$ ] + 2 D  $P_1(E)$  +  $D^2$  = 0

Sea



### UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN sustituyendo

### DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS $P_1^2$ (E) [1 - $\ll$ ] + 2D $P_1$ (E) + $D^2$ = 0

Resolviendo para  $P_1(E)$ 

$$P_1(E) = \frac{-2D + \sqrt{4D^2 - 4(1 - \alpha)}}{2(1 - \alpha)} = -\frac{D^+ D\sqrt{\alpha}}{1 - \alpha}$$

De la definición de 🗸, se concluye que esta es ·

 $\infty$ 1, asf que.

$$P_{1} (E) = \frac{-D (1 - \sqrt{\kappa})}{1 - \kappa}$$

Sería negativo y no tendría ninguna interpretación física (ver. figura 1).

Así que la única solución para P<sub>1</sub> (E) sería.

$$P_{1}(E) = -D(1 + \sqrt{\alpha}) = -D(1 + \sqrt{\alpha}) \cdot \frac{1 - \sqrt{\alpha}}{1 - \alpha} = -D(1 - \alpha)$$

$$1 - \alpha \cdot \frac{1 - \sqrt{\alpha}}{1 - \alpha} = -D(1 - \alpha)$$

$$P_{1}(E) = \frac{D}{\sqrt{\alpha} - 1}$$

$$(12)$$

 $P_1(E)$  se calculó haciendo mediciones a una distancia cero de la fuente y a distancias 1, 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 12 y 13 cm. de la fuente. Utilizando como fuentes standards  $^{133}$ Ba,  $^{137}$ Cs y  $^{60}$ Co.

 $^{p}$ 1(E) se calculó también a 3 cm. de distancia fuentedetector, utilizando como fuente standard el  $^{152}$ Eu.

Una vez calculada  $P_1(E)$  mediante la ecuación (12), es posible calcular la eficiencia intrínseca con la ecuación

(11) y la eficiencia absoluta queda dada por:

$$\epsilon_{a}(E,D,0) = \frac{\epsilon_{I}(E)}{4\pi [P_{1}(E)+D]^{2}}$$
(13)

2).- Eficiencia relativa.

La eficiencia relativa se define como :

Erel - Eficiencia absoluta para cualquier valor de la energía Eficiencia absoluta para un valor específico de la energía

Así que

Erel = cuentas observadas / Erel = rayos gamma emitidos / Erel / cuentas observadas / Erel / rayos gamma emitidos / Erel / rayos gamma emitidos / Erel / Ere

VIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

$$\epsilon_{rel} = \underline{\text{(observadas) E (rayos gamma emitidos) E}_1}$$
 $\epsilon_{rel} = \underline{\text{(observadas) E}_1}$ 
 $\epsilon_{rel} = \underline{\text{(observadas) E}_1}$ 
 $\epsilon_{rel} = \underline{\text{(observadas) E}_1}$ 
 $\epsilon_{rel} = \underline{\text{(rayos gamma emitidos) E}_1}$ 

$$\epsilon_{\text{rel}} = \frac{(\text{obs})E}{(\text{obs})E_1} / \frac{(\text{rayos gamma emitidos})E}{(\text{rayos gamma emitidos})E_1}$$
(14)

Pero

0

$$\frac{\text{(rayos gamma emitidos)E}}{\text{(rayos gamma emitidos)E}_1} = \frac{\text{Py.A(t)}}{\text{Py.A_1(t)}}$$
(15)

Donde

Py= Probabilidad de emisión de un rayo gamma de ene $\underline{r}$  gía E por desintegración.

A (t) = Actividad de la fuente

Si se trata de la misma fuente, es decir

 $\frac{(rayos\ gamma\ emitidos)E}{(rayos\ gamma\ emitidos)E} = \frac{Py}{Py} = Irel$ 

UNIVIreP=Sintensidad relativa OMA DE NUEVO LEÓN

Concruyendón GENERAL DE BIBLIOTECAS

$$\varepsilon_{\text{rel}} = \frac{\text{(cuentas observadas)}E}{\text{(cuentas observadas)}E_1} / \text{Irel}$$
(16)

Una vez calculada la curva de la eficiencia relativa la eficiencia absoluta se obtiene por

$$\epsilon_{re1} = \underline{\epsilon_{a(E,D,H,)}}$$
  
 $\epsilon_{a(E_1,D,H)}$ 

$$\epsilon_{a(E,D,H)} = \epsilon_{rel} \cdot \epsilon_{a(E_1,D,H)}$$
 (17)

Como se puede apreciar la sencillez de la ecuación (16) en el cálculo de la eficiencia relativa permite calcular mediante la ecuación (17), la curva de la eficiencia absoluta de una manera relativamente simple, lo único es que sea seleccionada una sóla fuente standard (vea la ecuación 15) que emita una gran cantidad de rayos gamma, el Radio-226 y sus productos de desintegración es uno de los radioisotopos que satisfacen bastante bien esta condición, ya que el Radio-226 y sus productos de desintegra ción se encuentran en equilibrio secular, es decir sus ac tividades son iguales (12), otro radioisotopo para el que se calculó también su eficiencia relativa fue el Eu 152.

Enseguida se muestran (Tabla I) los valores de la eficiencia absoluta e intrínseca a 3 cm. de distancia fuen te-detector utilizando como fuentes standards  $^{133}$ Ba,  $^{137}$ Cs,  $^{60}$ Co y  $^{152}$ Eu.

También se muestra en las tablas II y III los valores de la eficiencia relativa, para las fuentes standards  $^{226}\mathrm{Ra}$  y  $^{152}\mathrm{Eu}$ .

### TABLA I

TABLA QUE MUESTRA LOS VALORES DE LA EFICIENCIA DE FOTOPICO INTRINSECA Y ABSOLUTA A 3CM. DE DISTANCIA FUENTE-DETECTOR, UTILIZANDO COMO STANDARDS  $^{123}$ Ba,  $^{137}$ Cs,  $^{60}$ Co y  $^{154}$ Eu.

ISOTOPO	Ε.	(kev)	D(Cm)	P <sub>1</sub> (E)	$\epsilon_{\rm I}$ ( ${\rm Cm}^2$ )	E <sub>a</sub>
133 <sub>Ba</sub>	) N O A	. 998	3	3.25	1.29X10 <sup>1</sup>	2.89X10 <sup>-2</sup>
133 <sub>Ba</sub>	RE FLAMM/ VER <b>1/60</b>	605	3	3.63	3.57X10 <sup>1</sup>	6.51X10 <sup>-2</sup>
133 <sub>Ba</sub>	276.	397	3 .	3.70	5.70X10 <sup>1</sup>	1.06X10 <sup>-2</sup>
133 <sub>Ba</sub>	302.	851	3	3.20	5.13	1.15X10 <sup>-2</sup>
133 <sub>Ba</sub>	356	.005	3	2.45	2.19	5.72X10 <sup>-3</sup>
133 <sub>Ba</sub>	383.	.851	3	1.93	2.11	7.52X10 <sup>-3</sup>
137 <sub>Cs</sub>	661	,638	3	2.31	1.26	3.49X10 <sup>-3</sup>
60 <sub>Co</sub> _	1173	.208	3	2.96	3.88	9.56X10 <sup>-4</sup>
60 <sub>Co</sub>	1332	DAD .491	AUTO	2.63	2.70	7.34X10 <sup>-4</sup>
152 <sub>Eu</sub>	344	CIÓN	GEREL	4.51	2.30 ]	3.25X10 <sup>-3</sup>
152 <sub>Eu</sub>	779		3_	4.65	8.44X10- <sup>1</sup>	1.15X10 <sup>-3</sup>
152 <sub>Eu</sub>	965		3	5.06	7.43X10 <sup>-1</sup>	9.11X10 <sup>-4</sup>
152 <sub>Eu</sub>	1087	and the second	3	4.13		8.58X10 <sup>-4</sup>
152 <sub>Eu</sub>	1113		3	4.35		7.86X <sup>10-4</sup>
152 <sub>Eu</sub>	1408		3	4.23		5.35X10 <sup>-4</sup>

#### TABLA II

TABLA DE EFICIENCIA RELATIVA, UTILIZANDO COMO STANDARDS EL <sup>226</sup>Ra EN EQUILIBRIO CON SUS PRODUCTOS DE DESINTEGRACION 214<sub>Pb</sub> y <sup>214</sup><sub>Bi</sub>.

ISOTOPO	ENERGIA DE LOS RAYOS GAMMA (kev.)	INTENSIDAD RELATIVA (%)	EFICIENCIA RELATIVA
226 Ra	186.211	9.00	10_37
214 <sub>Pb</sub> ALERE	FLAMMAM 241.981	16.06	4.046
214 <sub>Pb</sub>	295.213	42.01	2.485
214 <sub>Pb</sub>	351.921	80.42	1_984
214 <sub>Bi</sub>	609.312	100	1
214 <sub>Bj</sub>	768.356	10.90	6.259X10 <sup>-1</sup>
214 <sub>Bi</sub>	934,061	6.93	6.973X10 <sup>-1</sup>
214 <sub>Bi</sub>	1120.287	32.72	4.988X10 <sup>-1</sup>
214 <sub>Bi</sub>	RSIDAD AUTONO	MADE NU	4_3126X10
214 <sub>Bi</sub>	1377.669	8.87	4,5946X10
214 <sub>Bi</sub>	1509.228	4.78	4.4438X10
214 <sub>Bi</sub>	1729.595	6,29	2_9348X10 <sup>-</sup>
214 <sub>Bi</sub>	1764.494	34.23	3.067X10 <sup>-1</sup>
214 <sub>Bi</sub>	1847.420	4.52	2.9414X10
214 <sub>Bi</sub>	2118.551	2.53	1.8942X10

### TABLA FII

TABLA DE LA EFICIENCIA RELATIVA UTILIZANDO COMO FUENTE STANDARD  $^{152}\mathrm{eu}$ .

ENERGIA (kev)	INTENSIDAD	EFICIENCIA
- CHERGIA (RCF)	RELATIVA (%)	RELATIVA
244.7	36.6	10.68
344.3	127.2	5.87
411.1 VERITATIS	10.71	4.57
444.0	15.00	4,45
488.7	1.984	3,45
58.3	2.24	3.05
678.6	2.296	3.82
688.7	4.12	2.10
778.9	62.6	2.19
867.4	20.54	2.63
964.0 IRECC	IÓN GENGRAL DE	BIBI1166TECAS
1085.8	48.7	1.80
1112.1	65.0	1.44
1212.9	6.67	1.40
1408.0	100	1
1457.6	2.52	1.38

AJUSTE MEDIANTE EL METODO DE MINIMOS CUADRADOS DE LA FUN-CION PARA LA EFICIENCIA PROPUESTA POR A. AHMAD Y P.W. GRAY.

La función propuesta por A. Ahmad y P.W. Gray tiene la forma.

$$F(X) = \sum_{j=1}^{n=6} a_j \cdot f_j(X)$$
 (18)

Sea D  $(a_j)$  la suma de los cuadrados de las desviaciones existentes entre f (X) calculada y f (X) observada (7).

$$D(a_1, a_2, a_3, ., a_6) = \sum_{i=1}^{n} (f(X_i) - \sum_{j=1}^{n=6} a_j f_j(X_i))^2$$

Minimizando D(aj).

VERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON  $\frac{\partial D(aj)}{\partial a_i} = \frac{2}{5} \sum_{i=1}^{n} (F(x_i) - \sum_{i=1}^{n=6} a_i f_i (x_i))^2 = 0$   $\frac{\partial D(aj)}{\partial a_i} = \frac{2}{5} \sum_{i=1}^{n} (F(x_i) - \sum_{i=1}^{n=6} a_i f_i (x_i))^2 = 0$   $\frac{\partial D(aj)}{\partial a_i} = \frac{2}{5} \sum_{i=1}^{n} (F(x_i) - \sum_{i=1}^{n=6} a_i f_i (x_i))^2 = 0$ 

$$-2\sum_{i} (f(X_{i}) - \sum_{j} a_{j}f_{j}(X_{i})) f_{k}(X_{i}) = 0$$

$$\sum_{i} f(X_i) f_k(X_i) = \sum_{j} a_j \sum_{i} f_j(X_i) f_k(X_i)$$

Sea 
$$T_k = \sum_{i} f(Xi) f_k(X_i)$$

$$Skj = Sjk = \sum_{i} f_{ij}(X_{i}) f_{k}(X_{i})$$
(19)

Así que las ecuaciones normales quedan dadas por

$$T_{k} = \sum_{j} a_{j} S_{kj}$$
 (20)

Escribiéndolas en forma matricial y resolviendo para

Como la ecuación de la eficiencia es

$$E = \left\{ a_1 + a_2 \ln E + a_3 (\ln E)^2 + a_4 (\ln E)^3 + a_5 (\ln E)^5 + a_6 (\ln E)^7 \right\} / E$$

Entonces

$$f_{1}(E) = \frac{1}{E}$$

$$f_{2}(E) = \frac{\ln E}{E}$$

$$f_{3}(E) = \frac{(\ln E)^{2}}{E}$$

$$f_{4}(E) = \frac{(\ln E)^{3}}{E}$$

$$f_{5}(E) = \frac{(\ln E)^{5}}{E}$$
ALERE FLAMMAN E
$$f_{6}(E) = \frac{(\ln E)^{7}}{E}$$

La única condición que se debe satisfacer para que se pueda minimizar la ecuación (18) es que las funciones  $f_j(X)$  sean fuertemente linealmente independientes (13) y

en nuestro caso lo son.

VERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

PRUEBAS ESTADISTICAS DE AJUSTE E INTERVALOS DE CONFIANZA PARA LA EFICIENCIA.

Para calcular el intérvalo de confianza para la eficiencia hacemos lo siguiente (26).

El valor predicho de

$$\hat{\mathbf{E}} = \mathbf{a}_1 \mathbf{f}_1(\mathbf{E}) + \mathbf{a}_2 \mathbf{f}_2(\mathbf{E}) + \dots + \mathbf{a}_6 \mathbf{f}_6(\mathbf{E})$$

Es una estimación de

$$\epsilon = a_1 f_1(E) + a_2 f_2(E) + ... + a_6 f_6(E)$$

La varianza de

VERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON 
$$V[a_1f_1(E) + a_2f_2(E) + \dots + a_6f_6(E)]$$
, es

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

$$f_1^2$$
 (E)V(a<sub>1</sub>) + $f_2^2$ (E)V(a<sub>2</sub>) +...+  $f_6^2$ (E)V(a<sub>6</sub>) + 2 $f_2$ (E). $f_1$ (E)COV(a<sub>2</sub>,a<sub>1</sub>)

Esta expresión puede ser escrita en notación matricia? como sigue, donde  $C = (f.f)^{-1}$ .

$$\begin{array}{ll}
C_{11} C_{12} C_{16} \\
C_{21} C_{22} C_{22} C_{26}
\end{array}
\begin{bmatrix}
f_{1}(E_{0}) \\
f_{2}(E_{0})
\end{bmatrix}$$

$$\begin{array}{ll}
f_{1}(E_{0}) \\
f_{2}(E_{0})
\end{array}$$

$$\begin{array}{ll}
C_{11} C_{12} C_{12} C_{16} \\
C_{21} C_{22} C_{26}
\end{array}
\begin{bmatrix}
f_{1}(E_{0}) \\
f_{2}(E_{0})
\end{array}$$

Donde Eo es el valor particular de la energía para el cual se quiere calcular el intérvalo de confianza para la eficiencia.

Así que, con 1-≪como límite de confianza para el v<u>a</u> lor medio verdadero de € en Eo está dado por

$$\begin{array}{c} \begin{array}{c} \begin{array}{c} \begin{array}{c} \begin{array}{c} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\$$

### JNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

n= número de puntos

p= número de parametros en la función de regresión n-P-1= grados de libertad de la distribución << t students >>

 $t \{(n-P-1), 1-\frac{1}{2} < \} = distribución << t students >>$ 

$$s^2 = \frac{1}{1} (\epsilon_{obs_1} - \epsilon_{calc_1})^2 / (n-q)$$
 (23)

 $\epsilon_{\rm obs_i}$  = Eficiencia observada  $\epsilon_{\rm calc_i}$  = Eficiencia calculada con la ecuación de regresión

El coeficiente de correlación, que nos da una idea del grado de correlación que existe entre la eficiencia y las funciones  $f_j(E)$  está dado por (7).

$$R^2 = 1 - S^2/S_y^2 \tag{24}$$

Donde.

$$S_{y=i}^{2} (\epsilon_{obs_{i}} - \bar{\epsilon})^{2} / (n-1)$$
 (25)

 $ar{m{\mathcal{E}}}$  = Promedio de los valores observados de le eficiencia

El valor del coeficiente de correlación lineal múltiple en el ajuste de la curva para la eficiencia absoluta con fuentes standards  $^{133}$ Ba,  $^{60}$ Co,  $^{137}$ Cs y  $^{152}$ Eu considerando la eficiencia observada para 15 rayos gamma de diferentes energías fue  $^{2}$ = 0.990033467, esto es, casí igual a la unidad, así que los puntos experimentales se ciñen bastante a la curva teórica propuesta.

Para obtener una medida cuantitativa del ajuste se realizó la prueba de chi-cuadrada dada por

$$\chi^2 = \frac{(\epsilon_{obs_i} - \epsilon_{cal_i})^2}{(26)}$$

Donde

 $\epsilon_{\mathrm{obs}_{i}}$  = Eficiencia observada o experimental

€cali = Eficiencia calculada con la ecuación de regresión.

El valor obtenido de chi-cuadrada en el ajuste de la eficiencia fue  $\chi^2$  = 0.0015591134.

El número de grados de libertad para la distribución chicuadrada estan dados por

V= N-m-1

UANL

Donde

### IVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON

N= número de puntos experimentales DIR FC ION GENERAL DE BIBLIOTECAS m= número de parámetros de la ecuación de regresión

El valor de Y=15-6-1=8 con este número de grados de libertad y para los valores críticos de  $\chi^2$  0.9995= 27.9 y  $\chi^2$  0.0005 = 0.710 vemos que  $\chi^2 < \chi^2$  0.9995 y  $\chi^2 < \chi^2$  0.0005 (14), es decir, con un nivel de significación de 0.05% la eficiencia absoluta observada concuerda con la eficiencia absoluta calculada mediante la ecuación de A. Ahmad y P.W.

Gray.

Concluimos por consiguiente que la precisión obtenida es mejor del 0.05%.



UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTEÇAS

PROGRAMA FORTRAN QUE AJUSTA LA CURVA DE LA EFICIENCIA Y CALCULA LA MATRIZ DE VARIANZA PARA CADA VALOR DE EFICIENCIA.

Se elaboró un programa Fortran que calcula los coeficientes de la ecuación propuesta por A. Ahmad y P.W.

Gray para la eficiencia, este programa también calcula la matriz de varianza para cada valor de la eficiencia.

El valor de esta matriz al ser multiplicado por la distribución «t students» nos proporciona el intérvalo de confianza (26).

## UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN
DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

```
PROGRAM CALIBR (INBUT COUTOBT)
```

PROGRAMA QUE AJOSTA MEDIANTE EL METODO DE MINIMOS CUADRADOS LA CURVA DE LA EFICIENCIA DE UN DETECTOR DE RADIACION GAMA DE GE (LI)

AUTOR: JOSE N. PECINA CHOZ

EL PROGRAMA PRÍNCIPAL GENERA UN SISTEMA DE ECUACIONES CON 6 INCOGNITAD DICHO SISTEMA SON LAS ECURCIONES NORMALES QUE SE OBTIENEN DESPUES DE MACE EL DESARROLLO MATEMATICO CORRESPONDIENTE AL AJUSTE

LA SUBRUTINA LA CUAL ES EU ALGORITMO DEL ING. MONTANTE RESUELVE DICHO SISTEMA. CUYAS SODUCTONES SON LOS COEFICIENTES DE LA FUNCION EFICIENCIA

LA ECUACION DE LA EFICIENCIA PROPUESTA ES EPE (A) - #2 aLNE - #34 (LNE ##2) + #4 (E) E+98) +A54 (LNE+45) +A69 (LNE+7))/E LOS COEFICIENTES AL-AZ-AZ-A4-A5-A6 SON LAS BOLUCIONES DE LAS ECUACIONES

LA SEGUNDA SUBRUTINA ES UN GRAFICADOR EN ESCALA LINEAL

EL INTERVALO DE CONFIANZA PARA LA EFICIENCIA ES CALCULADO CON LA MATRIZ DE VARIANZA. ESTA LA DETERBINAN LAS DOS PENULTIMAS SUBBUTINAS Y LAS ULLIMAS INSTRUCCIONES DEL PROGRAMA PRINCIPAL

EL PROGRAMA TAMBIEN MACE LA PRUEBA DE CHI-CUADRADA PARA BONDAD DE AJUSTE Y CALCULA EL COEFICIENTE DE CORRELACION Y LA DESVIACION ESTANDARD

LA ULTIMA SUBRUTINA GALCULA LA EFICIENCIA Y SU MATRIZ DE VARIANZA AL PROPORCIONAR AL PROGRAMA LOS VALORES DE LAS ENERGIAS

EFICIENCIA ABSOLUTA A 3CH DE DISTANCIA FUENTE DETECTOR FUENTES STANDARDS BA 133 CS 137 CO 60 EU 152

DOUBLE PRECISION F (6.25) \$5(6.6), C(12.12), T(20) \$X(20), EP(50), -EPS 150) . E (2000) . X2 (2000) . Y2 (2000) . Y (2000) . VII. 6) . VARM (20) . G (20) -A11101

DPEXRF(A) = (X(1)+X(2) + (ALOG(A)) + X(3) + (ALOG(A)++3) + X(4) + (ALOG(A)++3) -\*X15) \* (ALOG(A) +51 +X16) + (ALOG(A) \*\*7) /A

READ IONOMONIOME.N3 00 100 I=1.6 T(I)=0.0

00 100 J=1.6 100 S(1:J) = 0.0

PRINT 83

00 5 I=1.N 2 READ \*, E(I) \*EPS(I)

DO 18 J.I.N 18 PRINT 14, E(J), FPS(J) DO & I=I N

MEEITT

F(1;1)=1.0/(W)

F(2) 1) = (ALOG(W))/W

F(311)=((ALOG(W)) \*\*2)/W F(4) 1) = ( (ALOG(W) ) 943 / W

F(5) I) = ( (ALOG(W)) == 5) /W

```
4 F (6 1) = ( (ALOG (W) ) #471/W
    DO $5 K#1 .NI
    00 15 IF1 .N
 15 T(K)=T(K) +FPS(T) +E(KAT)
    DO 7 J=1.6
    DO 7 K=1.6
    DO 7 I=1.N
  7 S(J(K)=$(J(K)*F(J(I)*F(K(I)
 DO 14 151.;
    CALL MONT (S.X.F.MINIAN)
    CHISQ=0-0
    DO 87 I=1 .N
    Z=E(I)
    EP(1) = DPEXRF (Z)
    CHISO=CHISO+ ((EPS(I)+EP(I))**2)/EP(I)
    00 79 I=1 .N
 79 PRINT 84.E(I) .FP(I)
    PRINT 17. CHISO
    NZ=1329
    M2=4HMITATIS
    M6=80
    M7=1408
    DO 72 1=M6.M7
    E(I)=I
    ZJEE (I)
     Y(I)=DPEXRF(ZJ)
     X2(1)=SNGL(E(I))
    YZ(I) = SNGL (Y(I))
    CALL GRAF (N2.X2.Y2.M2)
CALE GETC (F.C.N.N1)
CALL INVC (C.M.M4.N1)
    AVER=0.0
DO 19 1-1.N AUT
AVER-AVER-FPS(1) AUT
AVER-AVER/N
    SY=0.0
SE=0.0
    00 20 I=1.N
    SY=SY+ (EPS(I)-AVER)
20 SE=SE+(EPS(1)-FP(1))
    SESQ= (SE** 5) 7 (N-N1)
     SYSQ=(SY**2)7(N-1)
    RSQ=1-SYSO/SESO
    DEST=SORT (SESQ)
    PRINT 24
    PRINT 22, DEST, RSQ
    DO $6 K_1.N
    DO 81 J=1.NI
 81 V(KaJ)=0.0
     VARMAT=0.0
     DO 80 J=1 .N1
     L=NI+J
    DO 80 I=1 .NT
80 V(K*J)=V(K.J)+F(I*K)+C(I.L)
```

```
an alse 61 - is recorded a recorded to the entering
   DO 77 I=1 . NT
77 VARMAT=VARMAT+V(K#I) *F(I.K)
VARMAT=SORT(VARMAT)
VARMAT=VARMAT*DEST
   PRINT 3. VARMAT
76 CONTINUE
   PRINT 6
   CALL MVEFI (C.G. DEST. NJ. NJ. VARM)
   DO 75 J=1 .13
   ZK=G(J)
75 WI (J) = DPEXRF (ZK)
DO 73 I=1.N3
73 PRINT 5.G(I).VI(I)
   DO 74 1=1.N3
   PRINT 7
TO FORMAT ($//. TOX. ISHMATRIZ DE VARIANZA)
74 PRINT * VARM(I)
16 FORMAT (7/7. 10%. 22MPRUEBA DE CHI CUADRADA)
1 FORMAT (BYS)
83 FORMAT (// 20X137HENERGIA Y EFICIENCIA ANTES DEL AJUSTE//)
11 FORMAT (45x, 2F20.10)
8 FORMAT (1H1 . / + 1 0x . 39 HENERGIA Y EFICIENCIA DESPUES DEL AJUSTE)
BR FORMAT ( / . TOX . 2F20 . 10)
21 FORMATU///. TOX. 64 HDESVIACION STANDARD Y COEFICIENTE DE CORRELACION
    LINEAL MULTIPLE)
22 FORMAT (7//, 20X. 2F20.16)
 3 FORMAT (7/1.10X. 18HMATRIZ DE VARIANZA)
 6 FORMATIVI . TOX . 45HEFICTENCIA PARA ALGUNOS VALORES DE LA ENERGIA //)
 5 FORMAT (15x.2F20.10)
   STOP
   END
```

### NIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON

IC REFERENCE MAP (R=1)

SN	TYPE	PELOCATION				
	REAL		6124	C	DOUBLE	ARRAY
	REAL		5334	DEST	REAL	
	DOUBLE	ARRAY	6704	EP	DOUBLE	ARRAY
	DOUBLE	ARRAY	5340	F	DOUBLE	ARRAY
	DOUBLE	ARRAY	5313	I	INTEGER	
	INTEGER		5316	K	INTEGER	
	INTEGER		5307	M	INTEGER	
3.	INTEGER		5311	M4	INTEGER	
1300	INTEGER		5324	M7	INTEGER	
	INTEGER		5310	N1	INTEGER	
	INTEGER		5312	И3	INTEGER	
	REAL		6014	S	DOWRLE	ARRAY
	REAL		5331	SESO	REAL	

```
SUBROUTINE MONT (A+X,E,M,N1.N)
   DOUBLE PRECISION A (6.8) . B (6.6) . X (20) . XI (20) . AI (6.8) . E (50)
   DO 99 I=1.N1
   DO 99 J=1.NI
99 AI(I,J)=A(I,J)
   PRINT 5
   DO 0 1=1.N1
 6 PRINT # , (#
                    ≠ , ≠ A ≠ , I , 孝 7 素 , 孝 □ ≠ , A ( I , M ) )
   IR=1
   P=1
   IC=0
 8 IF (IR.GT.NI) GO TO 9
   IF (IT.EQ. IP) GO TO 20
   GO TO 7
20 IC=IC+1
   DO 21 J=1 . M
21 B(IC, J) = A(IC, J)
16 IR=IR+1
   60 TO 8
 7 DO 22 Jaion
22 B(IR. J) # ([A(IT. IT) # [IR. U]) = (A(IR. IT) # A(IT. J)) 1/P
   GO TO ER GLAMMAN
 9 P=AVITATT)
   IT=IT+1
   IF (IT GT NT) Gh TO 25
   IR=1
   DO 27 1-1.NI
   DO 27 J=1,M
27 A (I+J) = R (I+J)
   GO TO 8
25 PRINT 4
   C=8(1,1)
   00 42 I=1.NI
X(I)=B(I,M)/C
42 PRINT 43.I.X(I)
PRINT 30
   DO 35 I=1.NT
   XJ=0.0
   DO 36 J=1 . NI
36 XJ=XJ+AJ(1+J)*X()) GENERA
   LX = (I)IX
35 PRINT 4 . (#
                    # , # A # , I , # 7 # , # = # , X I (I))
 5 FORMAT (7//. 25% . 58HTERMINGS INDEPENDIENTES DEL SISTEMA DE ECUACIONE
  -S NORMALES)
40 FORMAT (7//23X.43HSOLUCION DEL SISTEMA DE ECUACIONES NORMALES//)
43 FORMAT(21x. 1HA. 12.3H = +F30.15)
30 FORMAT (//+30X+12HCOMPROBACION+//)
   END
    SUBPOUTINE GETC (FIC. N. N.)
   DOUBLE PRECISION F (6:25) &C(12:12)
   DO 2 J=1 .N1
    DO 2 K=1.N1
 2 C(J.K)=0.0
    00 2 J=1 +111
    DO 3 K=1.N1
    DO 3 I=1.N
 3 C(JiK) = C(JiK) + F (JiI) + F (KiI)
    END
```

```
SUBROUTINE INVC (A1 . M&M4 . N1)
           DOUBLE PRECISION AT(12.12) .BI(12.12) .B(12.12)
           DO 1 I=1,N1
           DO 1 J=1,N1
           IF (I.EQ.J) 60 TO 4
           BI (1.J)=0.0
           GO TO 1
         4 BI(Y.J)=1.0
         1 CONTINUE
           DO 2 I= ,NT
           DO & JEM.M4
           K=J4N1
         2 A1(E,J)=BI(I.K)
            IT=1
            IR=1
            P=1
            IC# 6
          A IF (IR. GT. NI) 00 TO 9
            IF (IT . EQ. IP) GO TO 20
            GO TO 7
        20 IC#IC+1
            DO 21 J=1:M4/
         21 B(IC, J) 7AT (IC, U)
         16 IR=IR+1
        GO TO 8

7 DO SZ J=1.MA

22 B(IR.J) = ((A) (IT.T) *A] (IR.J)) - (A) (IR.IT) *A) (IT.J)))/P
          GO TO 1;
9 P=AL(IT, IT)
            17=17+1
            IF (IT . GT . N) ) GO TO 25
            TR=1
         DO 26 I=1.NT
DO 26 J=1.M4
26 A1(1.J) #8(1.J)
            GO TO 8
         25 DIV#B(1,1)
            DO 28 UEL NA GENERAL DE BIBLIOTEC
         VIO((L.I) #8(I.J) /DIV
            END
WOLIC REFERENCE MAP (R=1)
   SN TYPE
                        RELOCATION
      DOUBLE ARRAY
                                                             DOUBLE ARRAY
                                                  B
                                             700
                                                             REAL
                                                  DIV
                                             237
                                                  IC
                                                             INVEGER
```

236

233

232

IT

INTEGER

INTEGER

INTEGER

INTEGER

INTEGER

R(461) = ((ALOG(W1)) ***********************************	R(54) = (ALOB(W1)   245)   WI	R(54 ) = ((ALOS(W1)) + 45) PWI	REFERENCE MAP (R=1)  WINTERSTAND AUTONOMADE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION  CHO DOBLE ARRAY (F.P. TARAY  DOUBLE ARRAY (F.P. TARAY  INTEGER F.R. 163 K INTEGER  INTEGER F.R. 0 VARM DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  O VARM (CANADOLD STORM)  O VARM (CANADOLD STORM)  O VARM (CANADOLD STORM)  O DEST REAL  F. R. DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  F. R. DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F. R. DOUB	R(5i) = (ALOG(w1) 1 + + + + + + + + + + + + + + + + + +
DO 3 J=1.N] 3 V(KiJ)=0.0 DO 4 J=1.N] L=N1+J OO 5 I=1.N] 4 V(KiJ)=V(K.U)+R(I.K)*C(I.L) YARN(K)=0. DO 6 I=2.N] 6 VARN(K)#VARM(K)+VIK.I)*R(I.K) W3=VARN(K) VARN(K)FSGRT(W1) 2 VARN(K)FVARM(K)*DEST END  UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN	DO 3 J=1.NT 3 V(Kij)=0.0 DO 4 J=1.NT L=NI+J DO 5 I=1.NT 4 V(Kij)=V(Kij)+P(I*K)*C(I*L) VARN(K)=P. DO 5 I=1.NT 6 VARN(K)=VARN(K) VARN(K)*SGRT(W;) 2 VARN(K)*SGRT(W;) 2 VARN(K)*VARN(K)*DEST END  TYPE  RELOCATION  DOUBLE ARRAY F.P. DOUBLE ARRAY F.P. DOUBLE ARRAY BOUBLE ARRAY F.P. ARRAY F.P. ARRAY F.P. ARRAY F.R.	DO \$ J=1.N]  3 V(K_J)=0.0 DO \$ J=1.N]  L=N1+J DO \$ I=1.N]  4 V(K_J)=V(K_J)+P(1.N)*C(I.L)  YARN(K)=V DO \$ I=2.N]  6 VARM(K)=VARM(K) *VIR.I)*R(I.N)  VARN(K)=SGR(W=1)  2 VARM(K)=SGR(W=1)  END  TYPE  RELOCATION  DOUBLE  ARRAY  ARRAY  BOUBLE  ARRAY  163 K INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  O VARM  DOUBLE  ARRAY  F.  DOUBLE  ARRAY  F.  DOUBLE  ARRAY  O VARM  DOUBLE  ARRAY  F.	DO 3 J=1.NT 3 V(Kij)=0.0 DO 4 J=1.NT L=N1+J DO 5 I=1.NT 4 V(Kij)=V(K)J)+P(I*K)*C(I*L) VARN(K)=V. DO 9 I=1.NT 6 VARN(K)=VARN(K) VARN(K)*SGRT(W*) VARN(K)*SGRT(W*) VARN(K)*SGRT(W*) VARN(K)*TVARN(K)*DEST END  TYPE RELOCATION  BOUBLE ARRAY F.  BOUBLE ARRAY F.  BOUBLE ARRAY F.  INTEGER 163 K INTEGER INTEGER ONI INTEGER INTEGER ONI INTEGER INTEGER F.  BOUBLE ARRAY F.  O VARM DOUBLE ARRAY F.	DO 3 J=1.N] 3 V(KiJ)=0.0 DO % J=1.N] L=NI+J DO % J=1.N] 4 V(KiJ)=V(K.U)+P(I.K)*C(I.L) VARN(K)=V. DO 1=1.N] 6 VARN(K)=VARM(K) VARN(K)*SQRT(Wi) 2 VARM(K)*SQRT(Wi) 2 VARM(K)*SQRT(Wi) 2 VARM(K)*SQRT(Wi) 2 VARM(K)*SQRT(Wi) 5 DOUBLE RRAY  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  BOUBLE ARRAY
DO \$ J=1.N1 L=N1.J OO \$ I=5.N1 4 V(K,J)=V(K,J)+P(1.K)+C(I.L) VARM(K)=0 DO 9 I=2.N1 6 VARM(K)=VARM(K)+VIK.I)*R(I.K) W3=VARM(K) VARM(K)*SORT(Wa) 2 VARM(K)*VARM(K)*DEST END REFERENCE MAP (R=1) UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN	DO \$ J=1.NÎ L=N1+J DO \$ J=7.NÎ 4 V(K\$J]=V(K.J)+P(Î:K)*C(I:L) VARN(K)±0. DO \$ J=2.NÎ 6 VARN(K)*SQRT(W\$] 2 VARN(K)*SQRT(W\$] 2 VARN(K)*SQRT(W\$] 2 VARN(K)*SQRT(W\$] 5 VARN(K)*SQRT(W\$] 6 VARN(K)*SQRT(W\$] 7 VARN(K)*SQRT(W\$] 1 DUBLE ARŘAY (F.P. O DEST REAL BRAY (F.P. O DUBLE ARŘAY (F.P. O DUBLE AŘŘAY (F.P. O DUBL	DO \$ J=I+NI LENIS DO \$ I=I+NI	DO \$ J=I,NI L=NI+J DO \$ I=I,NI 4 V(K+J)=V(K+J)+P(I+K)+C(I+L) VARR(K)=U, DO \$ I=I,NI 6 VARR(K)=VARR(K)+VARR(K)+VIK+I)+P(I+K) W3=VARR(K) VARR(K)+SQRT(W+) 2 VARR(K)+VARR(K)+DEST END  TYPE RELOCATION DOUBLE ARRAY F.P. DOUBLE ARRAY F.	DO \$ J=[*N]  L=NI*J  OO \$ I=[*N]  4 V(K**,J)=V(K**,U)+P(I*K)*C(I*L)  VARN(K)=C  DO \$ I=**N]  6 VARN(K)=VARN(K)  VARN(K)=SGRT(W**)  VARN(K)=SGRT(W*
4 V(K,J)=V(K,U)+A(I,K)+C(I,L)  YARN(K)=V,  DO	A V(KaJ)=V(KaJ)+Ř(ĬaK)*C(IaL)  VARN(K)=Val  O	A V(K+J)=V(K+J)+A(I+K)+C(I+L)  VARN(K)=0.  DO 9 I=1*NI 6 VARN(K)=VARN(K)+VIK-I)+R(I+K)  VARN(K)=SGRT(W+) 2 VARN(K)+VARN(K)+DEST  END  TYPE  RELOCATION  DOUBLE  ARRAY  ARRAY  BOUBLE  ARRAY  BOUBLE  ARRAY  ARRAY  BOUBLE  BRAN  BOUBLE  ARRAY  BOUBLE  ARRAY  BOUBLE  BRAN  B	A V(K+J) = V(K+J) + P(T+K) + V(K+J) + P(T+K)  VARN(K) = 0.  DO 9 I = 1 + NI  6 VARN(K) = VARN(K) + V(K+J) + P(T+K)  VARN(K) = SGRT(W+)  2 VARN(K) = SGRT(W+)  END  TYPE RELOCATION  DOUBLE ARRAY   P. O DEST REAL  DOUBLE ARRAY   P. O DEST REAL  DOUBLE ARRAY   P. O DEST REAL  NITEGER  163 K INTEGER  INTEGER  163 K INTEGER  INTEGER  NITEGER  NOUBLE ARRAY   P. O DUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY   P. O DUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY   P. O DUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY F.	4 V(K) J) J J J J J J J J J J J J J J J J J
OO 9 I=2,N1 6 VARM(K) EVARM(K) PVIK. I) *R(IK)  W3=VARM(K) VARM(K) \$SGRŢ(W;) 2 VARM(K) \$VARM(K; *DEST END  REFERENCE MAP (R=1)  UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN	COUNTERSIDAD AUTONOMADE NUEVO LEÓN  TYPE  RELOCATION  DOUBLE  ARRAY  BOUBLE  ARRAY  ARRAY  BOUBLE  ARRAY  ARRAY  BOUBLE  BRANAY  BOUBLE  BRANAY  BOUBLE  BRANAY	CONTROL OF THE STANDARD AUTONOMA DE NUEVO LEON  REFERENCE MAP (R#1)  UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON  TYPE  RELOCATION  DOUBLE  ARRAY  F.P. ODEST  BUBLINTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  F.R. 167 R  DOUBLE  ARRAY  DOUBLE  ARRAY  O VARM  DOUBLE  ARRAY  O VARM  DOUBLE  ARRAY  F. O. VARM  DOUBLE  ARRAY  O VARM  DOUBLE  ARRAY  F. O. VARM  DOUBL	DO 9 I=1,NT 6 VARM(K) = VARM(K) + VIK.I) + R(I.K)  WINTERSTOAD AUTONOMA DE NUEVO LEON END  UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON  TYPE  RELOCATION  DOUBLE  ARRAY  F.P.  DOUBLE  ARRAY  ARRAY  BOUBLE  ARRAY  F.R.  163 K  INTEGER  INTEGER  ONI  INTEGER  INTEGER  INTEGER  ONI  INTEGER  F.R.  DOUBLE  ARRAY  DOUBLE  ARRAY  O VARM  DOÜBLE  ARRAY  F.R.  DOUBLE  ARRAY  F.R.  DOUBLE  ARRAY  O VARM  DOÜBLE  ARRAY  F.R.  DOUBLE  ARRAY  F.R.  DOUBLE  ARRAY  O VARM  DOÜBLE  ARRAY  F.R.  DOUBLE  ARRAY  F.R.  DOUBLE  ARRAY  DOÜBLE  ARRAY  F.R.  DOÜBLE  ARRAY  DOÜBLE  ARRAY  F.R.  DOÜBLE	CO FIFT, NI  6 VARM(K) EVARM(K)  W3=VARM(K)  VARM(K) FSGRT(Wi)  2 VARM(K) FVARM(K) DEST  END   UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON  TYPE  RELOCATION  BOUBLE  ARRAY  ARRAY  FOR ARRAY  BOUBLE  ARRAY  FROM  BOUBLE  ARRAY  BOUBLE  ARRAY  BOUBLE  ARRAY  BOUBLE  ARRAY  BOUBLE  ARRAY
VARM (K) SORT (W-1)  PEFERENCE MAP (R-1)  UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN	VARM(K) \$SGRT(W1) 2 VARM(K) \$VARM(K) DEST  END  UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON  TYPE RELOCATION  DOUBLE ARRAY F.P. O DEST REAL  DOUBLE ARRAY F.P. DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY F.P. DOUBLE ARRAY  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  O N1 INTEGER  INTEGER  INTEGER  O VARM  DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  O VARM  DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  O VARM  DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  O VARM  DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  F. DOUBLE ARRAY	VARM(K) \$SQRÎ(W);  VARM(K) \$VARM(K) DEST  END  UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEÓN  ÎYPE RELOCATION  DOUBLE ARRAY F.P. O DEST REAL  DOUBLE ARRAY F.P. O DEST REAL  BOUBLE DARRAY F.P. O DEST REAL  INTEGER	VARM (K) PSORT (W)  VARM (K) PSORT (W)  VARM (K) PSORT (W)  END  UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION  DOUBLE ARRAY F.P. O DEST REAL  DOUBLE ARRAY F.P. O DEST REAL  DOUBLE ARRAY F.P. O DEST REAL  F. O DUBLE DARRAY F.P. O DEST REAL  F. O DUBLE DARRAY F.P. O DEST REAL  F. O DUBLE DARRAY F. O DEST REAL  F. O DUBLE ARRAY F. O DUBLE ARRAY  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  O VARM  DOUBLE ARRAY  F. O DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  F. O VARM  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  F. O VARM  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  F. O VARM  DOUBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  F. O VARM  DOUBLE ARRAY	VARM(K) \$SGRT(W):  VARM(K) \$VARM(K) *DEST  END  UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION  BOUBLE ARRAY F.P. DEST REAL  BOUBLE BARRAY F.P. DENERAL F.P. DOUBLE BIBLIGNTEGERAS  INTEGER
REFERENCE MAP (R=1)  UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN	REFERENCE MAP (R=1)  UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE  RELOCATION  DOUBLE  ARRAY  DOUBLE  ARRAY  ARRAY  DOUBLE  INTEGER	REFERENCE MAP (R=1)  UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION R  DOUBLE ARRAY F.P. 0 DEST REAL  DOUBLE ARRAY F.P. 0 DEST REAL  BOUBLE ARRAY F.P. 0 DEST REAL  F. DOUBLE ARRAY F.P. 0 NI INTEGER  INTEGER 0 NI INTEGER  INTEGER 0 NI INTEGER  INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY F.	REFERENCE MAP (R=1)  UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION  BOUBLE ARRAY F.P. O DEST REAL  F.I DOUBLE ARRAY F.B. O DEST REAL  F.I DOUBLE ARRAY F.B. O DEST REAL  F.I DOUBLE ARRAY F. O VARM DOUBLE ARRAY F.	UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON  TYPE RELOCATION  DOUBLE DARRAY F.P. ODEST REAL  FOURLE DARRAY OF P. ODEST REAL  FOURLE DAR
UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION REAL  DOUBLE ARRAY CHENP GENERALGEBAS  INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION REAL  DOUBLE DARRAY CHESP GENERALGIDE BIBLIINTEGERAS  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F.	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION O DEST REAL  DOUBLE DARRAY CHE P. GENERALGIDE BIBLIINTEGERAS  INTEGER 163 K INTEGER  INTEGER 0 NI INTEGER  INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY F.	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION RELOCATION RELOCATION REAL FOUNDLE DARRAY F.P. GENERALGIDE BIBLIGNTEGERAS  INTEGER 163 K INTEGER  INTEGER 0 NI INTEGER FINTEGER  INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION REAL  DOUBLE ARRAY CHENP GENERALGEBAS  INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION REAL  DOUBLE DARRAY CHESP GENERALGIDE BIBLIINTEGERAS  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F.	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION O DEST REAL  DOUBLE DARRAY CHE P. GENERALGIDE BIBLIINTEGERAS  INTEGER 163 K INTEGER  INTEGER 0 NI INTEGER  INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY F.	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION RELOCATION RELOCATION REAL FOUNDLE DARRAY F.P. GENERALGIDE BIBLIGNTEGERAS  INTEGER 163 K INTEGER  INTEGER 0 NI INTEGER FINTEGER  INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION REAL  DOUBLE ARRAY CHENP GENERALGEBAS  INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION REAL  DOUBLE DARRAY CHESP GENERALGIDE BIBLIINTEGERAS  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F.	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION O DEST REAL  DOUBLE DARRAY CHE P. GENERALGIDE BIBLIINTEGERAS  INTEGER 163 K INTEGER  INTEGER 0 NI INTEGER  INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY F.	UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN  TYPE RELOCATION RELOCATION RELOCATION REAL FOUNDLE DARRAY F.P. GENERALGIDE BIBLIGNTEGERAS  INTEGER 163 K INTEGER  INTEGER 0 NI INTEGER FINTEGER  INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN	DOUBLE DARRAY CHE P. OLIVER A161 DE BIBLINTEGER S  INTEGER 163 K INTEGER INTEGER 0 N1 INTEGER INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY 0 VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE DARRAY CHE P. CHARAGE P. CONTROL BIBLIANTEGER F. DOUBLE ARRAY F. THE GER F. THE G	DOUBLE DARRAY CHE P. CONTROL BIBLITATEGER S  INTEGER 163 K INTEGER  INTEGER 0 NI INTEGER  INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY 0 VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE DARRAY F.P. OF DEST REAL FOURLE DOUBLE DARRAY CHE.P. OF DEST REAL FOURLE DOUBLE DEST REAL FOURLE DOUBLE DEST REAL FOURLE FOR STATE OF DOUBLE ARRAY FOR THE STATE OF THE
	DOUBLE DARRAY F.P. O DEST REAL F. DOUBLE DARRAY F.P. O DEST REAL F. DOUBLE DARRAY F.P. O DEST REAL F. DOUBLE ARRAY F. DOUBLE A	DOUBLE DARRAY CHE P. CHARAGE P. CONTROL BIBLIANTEGER F. DOUBLE ARRAY F. THE GER F. THE G	DOUBLE DARRAY CHE P. CONTROL BIBLITATEGER S  INTEGER 163 K INTEGER  INTEGER 0 NI INTEGER  INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY 0 VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE DARRAY F.P. OF DEST REAL FOURLE DOUBLE DARRAY CHE.P. OF DEST REAL FOURLE DOUBLE DEST REAL FOURLE DOUBLE DEST REAL FOURLE FOR STATE OF DOUBLE ARRAY FOR THE STATE OF THE
TYPE RELOCATION OF THE RELOCATION OF THE REPORT OF THE RELOCATION OF THE RELOCATION OF THE RESERVENCE	INTEGER  INTEGER  O NI INTEGER  INTEGER  INTEGER  F.R. 167 R  DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  O VARM  DOUBLE ARRAY  F.	INTEGER  INTEGER  O NI INTEGER  INTEGER  INTEGER  F.R. 167 R  DOWBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F.	INTEGER  INTEGER  O NI INTEGER  INTEGER  INTEGER  F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY F.	INTEGER 163 K INTEGER INTEGER 0 NI INTEGER F INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
DOUBLE DARRAY CICEP GENERALO DE BIBLINTEGERAS	INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  INTEGER  O NI INTEGER  F.R.  INTEGER  O VARM  DOUBLE ARRAY  F.R.  O VARM  DOUBLE ARRAY  F.R.	INTEGER  INTEGER  O NI INTEGER  INTEGER  INTEGER  F.R. 167 R  DOWBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY  F.	INTEGER  INTEGER  O NI INTEGER  INTEGER  INTEGER  F.R. 167 R DOWBLE ARRAY  DOUBLE ARRAY  O VARM DOUBLE ARRAY F.	INTEGER 163 K INTEGER INTEGER 0 NI INTEGER F INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
INTEGER 163 K INTEGER	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY F. DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
		REAL 166 W3 REAL	REAL 166 W3 REAL	
	REAL 166 W3 REAL	The state of the s		
				REAL 166 W3 REAL
REAL 166 W3 REAL				MODE 166 W3 REAL
MODE FREE	FREE	FREE	FREE	MODE FREE
REAL 166 W3 REAL	TYPE ARGS	TYPE ARGS	TYPE ARGS	MODE FREE  Type args
			THANK THE PARTY OF	REAL 166 W3 REAL
			The state of the s	REAL 166 W3 REAL
			The state of the s	REAL 166 W3 REAL
			The state of the s	REAL 166 W3 REAL
				REAL 166 W3 REAL
				REAL 166 W3 REAL
	150 to 100 to 10			REAL 166 W3 REAL
	The state of the s			REAL 166 W3 REAL
		The state of the s		REAL DEAL
	REAL 166 W3 REAL		The state of the s	10   10   10   10   10   10   10   10
		REAL 166 W3 REAL	REAL 166 W3 REAL	
				WUUNIE ARDAY O VARM DUGGLE ARRAT F
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY F. DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY F. DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
INTEGER 0 NI INTEGER	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY F. DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY F. DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
INTEGER A NI INTEGER	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY F. O VARM DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY F. O VARM DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
INTEGER O NI INTEGER	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY F. DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY F. DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY DOUBLE ARRAY F.	INTEGER F.R. 167 R DOWBLE ARRAY
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
INTEGED F D 1/7 D DIWDIE ADDAV	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
INTECED F P 147 H DUWLE ADDAV	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
INTECED F P 147 H DUWLE ADDAY	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
INTECED F D 127 H DUWRIE ADDAY	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
INTECED F D 147 H NUMBER ADDAY	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
INTECED F D 127 H DUWRLE ARRAY	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
ANTEGER PER INT N DOWNER ARRAY	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
INTERES ARRAY	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
ANTE DE ANTAL	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
ARRAT	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
ANTEGER PER INT DEPREE ARRAY	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
ANTEGER P. P. INT TOWNED ARRAY	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
WILLIAM EAGO TO IN DALDER HUKAI	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F
NOT THE RESERVE TO A STATE OF THE PARTY OF T	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY F
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F	DOUBLE ARRAY F
	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F.	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F	DOUBLE ARRAY O VARM DOUBLE ARRAY F	DOUBLE ARRAY F
BELLEVIEW BALLEY BALLEY				WOURLE ARRAY F
ANION - ANION - VADA DOLLO, E ADOLLO				WUUNI F ARDAY D VAKM UUUNIC AKKAY P
ODIDLE ADMAY A VADM DUDIE ADDAY				WUUNIE AKDAT II VANN UVEDLU AKKAT F
ADDAY A VADM INJURE ADDAY				AUDIT AKDAT D TANIN DV DEW MANNI I
ADDAY A VADM INJURE ADDAY				ANDRE ANDRE MANNET I
ADDAY A VADM INJURE ADDAY				AUDUL AKDAT D AUDUL DA AUDUL 1
ADDAY A VADM INJURE ADDAY				AUDUL AKDAT D AUDUL DA AUDUL 1
MINIST ADDAY A VARM HUVHIE ARRAY				ADDIE NUMBER MULINI
ADDAY A VARM HUURI Z. ARRAY				AUDDIE MENDE MULKET I
ADDAY A VADM INJURE ADDAY				AUDIL HEDAT DITTOLE MINNE I
O VARM HUMIC ARRAY				TO THE PERSON NAMED IN TAXABLE PROPERTY OF THE PERSON NAMED IN TAXABLE PROPERTY OF THE PERSON NAMED IN TAXABLE PROPERTY OF TAX

CALCULO DE LAS CANTIDADES DE CROMO PRESENTES EN LAS MUES-TRAS DE SUERO.

Deducción de las ecuaciones que intervienen en el cálculo de las cantidades de cromo presentes en las muestras.

De la ecuación\*

$$Ao = A\omega$$
 (1- $\bar{e}^{\lambda to}$ )

Donde

Am = la actividad de saturación que es igual a la razón de producción R.

to= tiempo de irradiación de la muestra

1 = constante de desintegración

Ao= Actividad después de ser irradiada la muestra S

Así que:

Ao = R 
$$(1-\bar{e}^{\lambda to})$$

Pero

R=Q TN

\* Vea apendice I

Donde

Q = flujo total del reactor en el punto donde se coloca la muestra.

T = sección transversal microscópica de activación
N= número de átomos del isotopo que se desea activar.

Pero N a su vez está dada por

N= <u>am</u>. Nav Wat

Donde

a = abundancia del isotopo que sufrirá la reacción

m= masa de la muestra irradiada

Wat= peso atômico del isotopo A

Nav= número de Avogadro

Sustituyendo tenemos que

$$Ao = \underbrace{\varphi_{\text{cam Nav}}}_{\text{Wat}} (1 - \bar{e}^{\lambda to})$$
 (27)

Si Aocon y Aodes son las actividades iniciales de la muestra conocida y desconocida respectivamente entonces.

Si se trata del mismo elemento, como ocurre en nuestro caso que deseamos determinar cromo e irradiamos la muestra de suero conjuntamente con un standard de cromo, tenemos que

Calculemos la actividad en términos de la razón de cuentas registradas por el detector Ge(Li). De la definición de la eficiencia absoluta.

e ab razón de pulsos registrados por la fuente.

## DESTOCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

$$\epsilon_{ab} = \frac{(C-B)/dt}{P_y A(t)}$$
(30)

C-B= pulsos registrados restando el background

dt= tiempo de conteo de la muestra (diferencial)

P<sub>y</sub>= probabilidad de emisión del rayo gamma que produ

ce el pulso

A(t) = Actividad de la muestra

Despejando C-B y calculando el número de pulsos que se producen de  $t_1$  a  $t_2$ , donde  $t_1$  es el tiempo en que ha decaído la muestra hasta antes de ser contada y  $t_2$  es el tiempo que ha decaído la muestra hasta el momento de fina lizar su conteo.

$$C_{T}B = \int_{t_{1}}^{t_{2}} \epsilon_{ab} P_{y} A \quad (t) \quad dt$$

Integrando y sustituyendo  $t_c$  por  $t_2$  -  $t_1$  y  $t_1$  por  $t_d$ , tenemos que

$$C-B = \frac{\epsilon_{ab} P_y A_o}{\lambda} (1 - \hat{e}^{\lambda tc}) \bar{e}^{\lambda td}$$

Sustituyendo y cancelando en la ecuación (28) AS

$$M_{des} = \frac{(C-B)des (1-e^{-\lambda t con}) e^{-\lambda t d} con}{(C-B)con (1-e^{-\lambda t c} des) e^{-\lambda t d} des}$$
(32)

 Sustitución de datos para determinar las cantidades de cromo presentes en las muestras de suero.

La tabla IV es la matriz de posibles elementos presentes

en el suero de bovinos y la tabla V muestra los datos de irradiación.



UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

TABLA IV

MATRIZ DE ELEMENTOS MAS PROBABLES EN EL SUERO DE BOVINO

Productos de la Activación Térmica	Abundancia (%)	Vida Media	Captura Neutrónica Sección Transversal	Radiae Energ Tos Ra (barns)Gamma	ayos
<sup>50</sup> Cr(n,y) <sup>51</sup> Cr	4.31	27.8d	17	320	(9%)
54 Fe (n, <) 51 Cr	5.84	2.7y	3.7X10 <sup>-4</sup>	320	(9%)
81 <sub>Br(n,y)</sub> 82 <sub>Br</sub>	49.48	35.87h	3	775.6 554.3 619.0	(100%) (80%) (50%)
23 <sub>Na(n,y)</sub> 24 <sub>Na</sub>	100	15h	0.4	1368.4 2753.6	( 90%) (100%)
8 <sup>2</sup> Se(n,y, <b>g</b> -)8 <sup>3</sup> [	AD.19UT	(2.33h	/A 10.004\U	EVO 530E7	(1:4%) R
41 <sub>K(n,y)</sub> 42 <sub>K</sub>	CIÓN GEN	12.52h	DE BIBLIO	TECA524.7 312.9	
Fe <sup>58</sup> (n,y) <sup>59</sup> Fe	0.31	45.6d	1.1	143 192.5 1098.6 1291.5	(0.8%) (4%) (100%) (80%)

**	94	22	372	2 6 5	Número de la muestra	
se.	, ,	i,		ý y	de tra	
	7-julio-1981	7-julio-1981	7-julio-1981	7-julio-1981	Fecha de irradiación	
	-1981	o-1981	0-1981	0-1981	de ación	DATOS
	13:35:00	13:35:00	13:35:00	13:35:00	Arra del Reac	DE
NT	ONOMA	00	00	00	or que	RADI.
	16 05:00	16:05:00	16:05:00	16:05:00	(Tr (20)	TRRADIACION D
IN ERSID	00	00	00	00		T A B
	509.47h	485.92h	648.15h	534.92h	on or	L A V
		2 h	57	2 7	de ento nicia eo	RAS
UNIVE	ERSID	AD A	UTÓNOI	MA DE N	NOLY	S LEUN
Dl	RECCI	ÓN G	ENERAL	DE BIBL		R AS AS
	11h	11h	Ih	116	de	I RRAD I ADA
	689	164	0	5203	Número de ( pulsos Registrados C-B	ND AS
				ω	o de s trado	g ·
	El análisis mico arrojó concentració cromo de 40 p.p.m.	El ar mico conce cromo	El aná químico una con ción da que ya que la mue go.	e 2 in a st	Obset s	
	arroj arroj entrac	arroj entrac	idlisi co ar concen de O de O le est	3,02033	Observaciones	
	s quí só una sión d	qui una n d	El análisis químico arrojó una concentra- ción de O p.p.m. ya que esta es la muestra testi go.	d la actón en en fue /ml.	ones	ſ
,	n i	30''	و خسات		-	

En la muestra 372, que fue el testigo, es decir: el suero extraído de los bovinos sin aún haber incrementado la dosis de cromo en los alimentos ingeridos por estos, no se detectó cromo bajo las condiciones de irradiación, que fueron: 2.5 horas de tiempo de irradiación y 1 mililito de suero irradiado. Mas adelante veremos que al aumentar la cantidad de la muestra irradiada se hizo posible de tectar cromo en la muestra testigo.

Calculemos el cromo detectado en la muestra 22 que su puestamente contenía una concentración de 5 p.p.m. según el análisis químico.

Para esto utilizaremos los datos de la tabla V y la ecuación (32), el standard será la muestra cuya masa es conocida 5 Mgr./ml. y la muestra 22 será la muestra des-conocida cuya masa determinaremos.

$$Mdes = 1.658X10^{-7} gr/m1$$

El error o desviación standard en la medida en una ecuación de la forma

Está dado por (10)

$$\left(\frac{\sigma_{\mathbf{y}}}{\sigma_{\mathbf{y}}}\right)^{2} = \left(\frac{\sigma_{\mathbf{x}}}{\sigma_{\mathbf{y}}}\right)^{2} + \left(\frac{\sigma_{\mathbf{y}}}{\sigma_{\mathbf{y}}}\right)^{2} \tag{33}$$

Donde x,y son los pulsos registrados y x, y sus de<u>s</u> viaciones standards respectivas, A es una constante.

El programa que registrará el número de pulsos ajusta dichos pulsos a una gaussiana y reporta el porcentaje de error involucrado en la integración del fotópico.

El porcentaje de error al registrar los 5203 pulsos es de 11.4%, así que  $\nabla y = 593.142$  y el porcentaje de error reportado al registrar los 164 pulsos es de 41.3%, así que  $\nabla x = 67.732$  sustituyendo en la ecuación (33), tenemos que

$$\left(\frac{\sigma_{y}}{\mu}\right)^{2} = \left(\frac{593.142}{5203}\right)^{2} + \left(\frac{67.732}{164}\right)^{2}$$

$$\frac{\sigma u}{u} = 0.428$$

$$\mathfrak{T}_{4} = (0.428) (1.658 \times 10^{-7} \text{gr/ml.})$$

$$\sigma u = 7.104 \times 10^{-8} \text{gr/ml}$$
.

Así es que la masa del cromo presente en la muestra 22 estará dada por

$$m = 1.658 \pm 0.710 \times 10^{-7} \text{gr/ml}.$$

y como la densidad del suero utilizado con el experimento fue de  $\S = 1.05\pm0.01$  gr/ml., entonces calculando la des viación standard para un cociente tenemos:

Ahora calcularemos en la misma forma la masa de cromo que contenía la muestra 94, la cual según el análisis quí-mico debía contener una concentración de cromo de 40 p.p.m.

$$m = \frac{(689) e^{-\frac{1u^2}{667}.2h}}{(5203) e^{-\frac{1u^2}{667}.2h}} \cdot (5 \times 10^{-6} \text{ gr})$$

$$m = 7.00 \times 10^{-7} \text{gr/ml}.$$

Como el porcentaje de error al hacer la integración del fotópico es de 20.7% entonces (x = 142.623 y calculando

Ou mediante la ecuación (33) tenemos que

Asī que

 $m = 7.00 + 1.654 \times 10^{-7} \text{gr/ml}.$ 

Esto es

 $m = 6.666 \pm 1.577 \times 10^{-1} \text{p.p.m.}$ 

Se realizó una segunda irradiación con el objeto de determinar si existía cromo en la muestra testigo aumentándose el contenido de suero en cada polyvial.

Se irradiaron un mililitro del standard con una concentración de cromo de 1 mg/ml.; 4.6 ml de la muestra testigo; 3.4 ml. de suero de la que se pretendía tenía una concentración de 5 p.p.m. y por último 3 ml. de la muestra que se creía tenía 40 p.p.m.

El tiempo de irradiación fue de 2 horas. La potencia del reactor se mantuvo en 94.5% de 250 kw. que es aproxima damente la misma que en la primera irradiación, esto con el objeto de conservar el mismo flujo.

La comparación entre las dos irradiaciones no sería muy adecuada ya que estas últimas muestras contenían un mayor volumen y por lo tanto cabría esperar ciertas varia ciones en la activación de las muestras, ya que el flujo neutrónico variaría en mayor proporación al penetrar en la muestra más voluminosa.

En la tabla VI se muestran los datos de irradiación.

Las masas se determinaron con la ecuación (32).

# UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

	16	72	104	308	Número de la muestra		
	24-julio-1981 ,	24-julio-1981	24-julio-1981	24-ju1io-1981	Fecha de irradiación	DATOS	
TONON	14:26	14:26	14:26	14:26	Arra del Reac	DE	
TALERE FLAMMAN VERITATIS	16:26	16:26	16:26	16:26		T IRRADIACION DE	
VERITATIS	652.32h	676.82h	601.82h	643.32h	Tiempo de Decaimiento hasta iniciar el conteo	A B L A V I	- 77 -
UNIVERSI		AUT E GENI	ÓNÐM E ERÆL D	A DE N E BIBL	Tiempo d	IUESTRAS	)N ®
2	1010	672	421	562119	Número de pulsos Registrasos C-B	IRRADIADAS	
*:	El análisis químico predijo una concentr <u>a</u> ciónde cromo de 40 p.p.m.	sis una crom	El análisis químico predijo una concentra ciónde O p.p.m. ya que esta es la muestra te tigo	tan entra e 1 ma	Observaciones		,

Para la muestra 104, que es el testigo, la cual supuestamente no contiene cromo

$$m = \frac{(421) (1 - e^{-\frac{1u^2}{667}.2h^{X}} \cdot 5.55h) e^{-\frac{1u^2}{667}.2h^{X}} \cdot 643.33h}{(562119) (1 - e^{-\frac{1u^2}{667}.2h^{X}} \cdot 11.11h) e^{-\frac{1u^2}{667}.2^{X}} \cdot 601.82h}$$

 $m = 3.594 \times 10^{-7} gr/4.6 ml$ 

m= 7.823X10<sup>-8</sup>gr/ml.

Mediante la ecuación (33)

G= 4.876X10<sup>-8</sup>gr/ml..

 $m = 7.813 + 4.876 \times 10^{-8} \text{gr/ml}$ 

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

Esto es

DIRECCION GENERAL DE BIBLIOTECAS

 $m = 7.441 + 4.644 \times 10^{-2} \text{ p.p.m.}$ 

Para la muestra 72 que según el análisis químico con tiene una concentración de 5 p.p.m.

$$m = \frac{(672) (1 - e^{-\frac{1n2}{667} \cdot 2h} \times 5.55h}{(562119) (1 - e^{-\frac{1n2}{667} \cdot 2h} \times 11.11h}) e^{-\frac{1n2}{667} \cdot 2h} \times 676.82h} (1X10^{-3}gr)$$

$$m = 6.201 \times 10^{-7} gr$$

$$m = 1.824X10^{-7} gr/m1.$$

$$\sigma = 6.344 \times 10^{-8} \text{gr/m1}.$$

$$m = 1.824 \pm 0.6344 \times 10^{-7} gr/m?$$

Así que

 $m = 1.737 \pm 0.604 \times 10^{-1} \text{p.p.m.}$ 

Para la muestra 91 que de acuerdo con el análisis qu<u>í</u> mico contiene 40 p.p.m.

 $m = 9.00 \times 10^{-7} gr.$ 

$$m = 3.00 \times 10^{-7} \text{gr/m}$$
.

G= 8.493X10<sup>-8</sup>gr/ml.

 $m = 3.00 \pm 0.849 \times 10^{-7} \text{gr/ml}.$ 

Esto es

m= 2.857+0.229X10<sup>-1</sup>p.p.m.

El método químico utilizado en la determinación de la concentración de cromo en las muestras fue el de absorción atómica, la no concordancia en los resultados arrojados por el método de activación de neutrones, se debe a que con el método químico de absorción atómica no se pueden determinar cantidades tan bajas y arroja una gran incertidumbre en los resultados, basicamente el investigador que realizó el análisis químico se basó fundamentalmente en el incremento en la ración de cromo en los alimentos que proporcionó a los bovinos bajo investigación.

La segunda irradiación se llevó a cabo con unas segun das muestras, las cuales fueron enviadas de Zacatecas a Austin, asegurando el investigador que se trataban de copias de las primeras muestras, no obstante las muestras que según el análisis químico deberfan de contener 40 p.p.m. de cromo difíeren por un factor de 2 aproximadamente. APLICACIONES.

El método de activación de neutrones ha sido aplicado con bastante éxito en un sinnúmero de casos, A. Ahmad
y P.W. Gray desarrollan un trabajo para calcular masas
sin el uso de standards y comparan sus resultados con los
resultados obtenidos con el uso de standards encontrando
diferencias que son comparables al error estadístico.

Esta técnica ha sido aplicada con bastante éxito en la determinación de cromo en la piel (2), suero (15) y sangre (17) de seres humanos y en proteínas (16). El único problema que se presenta es que no todos los elementos son sensibles a sufrir una reacción X  $(n,\gamma)Y$ .

Existen una gran variedad de artículos en los que se ha aplicado con éxito esta técnica, no dejando ningún lugar a duda su precisión y sencillez. E BIBLIOTECAS

La determinación de trazas de elementos orgánicos pue de presentar la presencia de reacciones que interfieran en la medición como:  $^{54}$ Fe(n, $\ll$ ) $^{51}$ Cr pero siempre es posible me dir el grado de interferencia, ya sea calculando con standards o sin ellos.

SUGERENCIAS.

Es recomendable cuando se desea determinar trazas de elementos de vida media larga en materia orgánica separar el sodio, pués se activa fácilmente produciendo un background muy pronunciado, que hace en ocasiones imposible calcular con precisión otros elementos debido al grado de actividad que alcanza. En este trabajo fue necesario dejar decaer la muestra de suero por mas de 4 semanas para disminuir el background producido por el sodio.

Es importante entender el programa que ajusta los pulsos del detector a una gaussiana y conocer el nivel de sig nificación del ajuste, puesto que algunos elementos producen pulsos que al ajustarlos a una gaussiana no lo hacen bastante bien y puede ocurrir que el fotópico no sea leído por la computadora debido al nivel de significación que se exige, así que se debe tener criterio estadístico para permitir un nivel de significación menor. Esto precisamente hizo que por alrededor de un mes no pudiera calcularse la eficiencia, ni detectarse el pico del cromo por exigir un nivel de significación muy grande el cual evitaba que la computadora integrara las áreas de algunos fotópicos: entre ellos el del cromo, reportando la inexistencia de este elemento en la muestra y la inexistencia de algunos fotópicos correspondientes a rayos gamma emitidos por el 133 Ba y

algunas fuentes standards utilizadas en el cálculo de la eficiencia.

Si se desea calcular masas de elementos de vida media corta, es preciso determinar una curva de eficiencia ya sea relativa o absoluta de fotópico, puesto que en ocasiones se tiene que variar la geometría por el grado de activación de las muestras. Si se desea por otro lado de terminar elementos de vida media larga, es necesario tener una curva de la eficiencía absoluta de fotópico ya que en ocasiones no es posible conocer con certeza la matriz de la muestra y para algunos elementos de interés no se irra dian standards por ignorar su existencia. Para determinar la masa de un elemento sin el uso de elementos standards es necesario tener una curva de la eficiencia absoluta de fotópico.

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

#### APENDICE I

DEDUCCION DE LA ECUACION PARA CALCULAR TRAZAS DE ELEMENTOS SIN EL USO DE STANDARDS Y DE UNA ECUACION IMPLICADA EN EL CALCULO DEL FLUJO.

Vamos a deducir las ecuaciones (5), (7) y algunas otras que se derivan del mismo principio.

Consideremos una muestra delgada de tal manera que la probabilidad de interacción para cualquier neutron es mucho menor que la unidad, para así poder considerar el flujo de neutrones a través de la muestra casí constante. La razón de interacción R responsable de la activación producida por la muestra esta dada por:

VERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEC R=ΦΣαct V DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

- arphi = flujo promedio de neutrones sobre la superficie de la hoja
- $\Sigma_{\rm act}$ = Sección transversal de activación promediada sobre la superficie de la hoja
  - V= volumen de la muestra

Cuando una muestra es irradiada, las especies nucle<u>a</u> res que se activ**a**n también sufren decaimiento. La razón

de decaimiento está dada simplemente por  $\lambda N$ , donde N es el número de átomos radiactivos presentes en un determinado tiempo t y  $\lambda$  es la constante de desintegración de la especie radiactiva en cuestión.

La razón de cambio N(t) está dada por.

 $\frac{dN}{dt} = \text{los núcleos que se} - \text{los núcleos que se}$   $\frac{dN}{dt} = \text{R-N}$   $\frac{dN}{dt} = \text{R-N}$   $\frac{dN}{dt} + \text{N= R}$  (34)

Consideraremos a R constante lo cual implica que el flujo no varía durante la exposición multiplicando por un factor de integración.

$$e^{t}(\frac{dN}{dt} + N) = Re^{t}$$

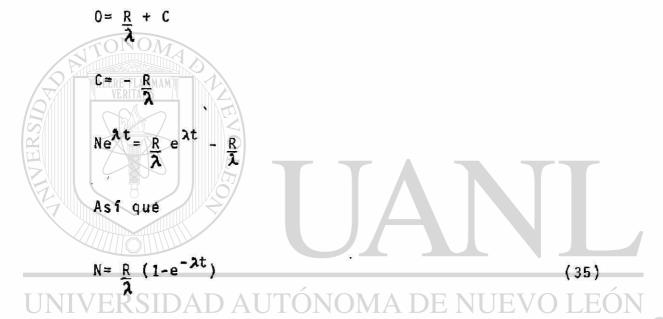
De aquí que.

$$\frac{d}{dt}$$
 (Ne <sup>$\lambda t$</sup> )= Re <sup>$t$</sup> 

Ne 
$$^{At}$$
 =  $R \int e^{At} dt + C_1$ 

Ne 
$$t = R e^t + C$$

Con la condición de que N=O en t=O, tenemos que.



Como la actividad está dada por 2N entonces.

$$A = R(1-e^{-\lambda t})$$

Esta actividad inducida crece con el tiempo y se apromima asintóticamente a la actividad de saturación (vea gráfica) para un tiempo de irradiación infinito dado por.

$$A \infty = R = \varphi \sum_{act} v$$

- 87 - I-4

Tiempos de exposición de tres o cuatro veces la vida media de la actividad inducida son suficientes para llevar la actividad de la muestra dentro de 6 al 12 porciento del valor de saturación.

Supongamos que to es el tiempo durante el cual se  $irrac{a}{d}$ ió la muestra, así que durante ese tiempo la hoja adquirió una actividad dada por.

$$Ao = Aoo (1-e^{-\lambda to})$$
 (36)

Si la muestra es contada en un detector el número de pulsos se calcula de la siguiente forma:

Sea $\boldsymbol{\mathcal{E}}_{ab}$ , la eficiencia absoulta de fotópico del dete $\underline{\mathbf{c}}$ 

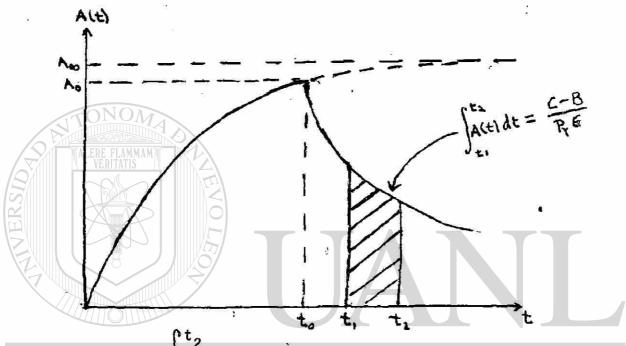
E<sub>ab</sub> = número de pulsos registrados RIBIOTECAS rayos gamma emitidos y causantes de los pulsos

Así que si Py, A, C y B son la probabilidad de emisión gamma del rayo, la actividad de la muestra, el número de pul sos registrados y el background, respectivamente, tendremos que.

$$\epsilon_{ab} = \frac{(C-B)/dt}{P_y A(t)}$$

Donde dt es el tiempo en que se realiza el registro.

Despejando e integrando de  $t_1$  a  $t_2$ , donde  $t_c$  =  $t_2$  -  $t_1$  es el tiempo de conteo de la muestra



UNIVERSIA LA TAUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

## DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

$$C-B = \frac{P_y \mathbf{f}_{ab} Ao}{\lambda} (e^{-\lambda t_1} - e^{-\lambda t_2})$$

Sea  $t_d = t_1$  que el tiempo que decayó la muestra hasta antes de ser contada sustituyendo  $t_d$ :  $t_c$  y Ao por (36).

$$C-B = \frac{P_y f_{ab} A \omega (1-e^{-\lambda to})}{\lambda} (1-e^{-\lambda tc}) e^{-\lambda td}$$

$$A\omega = \frac{\lambda (c-B)}{P_y \epsilon_{ab} (1-e^{-\lambda to}) (1-e^{-\lambda tc}) e^{-\lambda td}}$$

Es decir

$$R = \frac{\lambda (C-B)}{P_y \epsilon_{ab} (1-e^{-\lambda to}) (1-e^{-\lambda tc}) e^{-\lambda td}}$$
 (5 A)

Que es la ecuación (5)

Ahora desarrollemos la fórmula que nos permite calcular la masa de un elemento sin ningún standard: esto es, la ecuación (7).

Como

# UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

R= # Zact

DIRECCION GENERAL DE BIBLIOTECAS

$$\Sigma_{\text{act}} = \sigma_{N}$$

Į.

donde

S = sección transversal microscópica de interacción
N = número de átomos presentes en el volumen V

(37)

R=fon

Pero

 $N = \underset{Wa}{\underline{am}} . Nav$ 

donde

a= abundancia del isotopo activado

Wat= peso atómico del elemento

Nav= número de Avogadro

m= masa del elemento antes de ser activado

Sustituyendo N en la ecuación 37 y la ecuación (37)

en la ecuación (5 A) y despejando m obtenemos la ecuación UN<sub>(7)</sub>YERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEC

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS  $m = \frac{\lambda(C-B) \text{ Wat}}{\lambda(C-B) \text{ Wat}}$  (7 A)  $\text{$Q \text{ $C P_y $xisting}$ a NW (1-e^{-\lambda t i}) (1-e^{-\lambda t c}) e^{-\lambda t d}}$ 

#### REFERENCIAS

- I.W.F. Davidson and W.L. Blackwell
   Proc. Soc. Exp. Biol. Med., 127,66 (1968).
- W.J. Van Kooten, J.W.H. Mal.
   R.K. Universiteit, Nijmegen and
   J.J.M. de Goeig and J.P.W. Houtman
   Reactor Institute, Delft,
   Netherlands (1972).
- 3. A.H. Pradzynski. R.E. Henry, J.S. Stewart

  Determination of P.P.B. Concentrationes of Transition

  Metales by Radiosotope-excited energy-dispersive X-ray

  Spectrometry Nuclear Reactor Laboratory Dept. of Mecha
  - nical Engineering, University of Texas at Austin. J. Radional. chem. 32 (1976).

## DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

- A. Ahmad, P.W. Gray, T.D. Mac Mahon, M. Macwani.
   University of London Reactor Centre, Silwood Park, Ascot, Berkshire, SL5 7PY, England (1981).
- Radiological Health Hanbook
   U.S. Dept. of Healt Education, and Welfare
   Burea of Radiological Health
   Rockville, Maryland 20852 (1970).

- T.L. Bauer and F. Linn Draper JR.
   Nuclear Reactor Laboratory, Mechanical Engineering Dept.
   University of Texas, Austin, Texas (1979).
- Bernard Ostle
   Estadística Aplicada
   Editorial Limusa (1979).
- 8. Ing. Montante, Algoritmo de Montante Aplicado en la Solución de un Sistema de Ecuaciones lineales, Escuela de Ingeniería Mecánica de la Universidad Autónoma de Nuevo León (1978).
- 9. J.E. Cline

A Technique of Gamma-Ray Detector Absolute Efficienc y

NI Calibration for Extended Sources DE NUEVO LE

Science Applications Inc., Rockville, Md. (1979).

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

- 10. Glenn F. KnoIl

  Radiation Detection and Measurement

  John Wiley & Sons (1979).
- 11. Thomas R. Mc. Calla
  Introduction To Numerical Methods and Fortran Programing
  John Wiley and Sens, Inc., New York, London Sydney. (1967).

- 12. Arthur R. Foster and Robert L. Wright Jr.

  Basic Nuclear Engineering, Allyn and Bacon Inc. (1968).
- 13. Erwin Kreyszig
  Matemáticas Avanzadas para Ingeniería
  Volumen I
  Editorial Limusa (1962).
- 14. Murray R. Spiegel
  Estadística
  Mc. Graw Hill (1969).
- 15. R. Malvano, U. Rosa and P. Grosso

  Determination of Some Trace Elements in Human

  Serum-Albumin by Neutron-Activation Analysis
- 16. K. Fritze, IR. Robertson RAL DE BIBLIOTECAS

  Instrumental and Radiochemical Neutron Activation Analysis Techniques for Protein Bound Trace Metals In Human Serum Departament of Chemistry, Mc Master University, Hamilton, Ontario (Canadá) (1968).

Sorian, Centro Ricerche Nucleari, Salvggia (1966).

17. William A. Haller and Royston H. Filby
Washington State University, Pullman, Washington 99163

Louis A. Rancitelli Battelle Northwest Laboratory,
Richland Washington 99352

Determination of Elemental Concentrations in Blood by
Neutron Activation Analysis (1968).

#### 18. John R. Lamarsh

Introduction To Nuclear Reactor Theory
Addison-Wesley Publishin Company (1966).

19. R. Gunnink and J.E. Niday, Computarized Quantitative
Analysis by Gamma Ray Spectrometry Vol. 1 Description
of the Gammal Program, USAEC Report UCRL-51061 (Vol. 1),
University of California, NTIS, (1972).

# 120 J.D. Buchanan AUTÓNOMA DE NUEVO

Activation Analysis with a Triga Reactor

General Atomic Division of General Dinamics ECAS

John Jay Hopkins Laboratory for Pure and Applied Science

P.O. Box 608, San Diego 12 California (1961).

#### 21. W.H. Zimmer

What Affects a Gamma Spectrum

Systems Application Studies

EG&G ORTEC

Physical Sciences Division (1978).

#### 22. William Zimmer

Analitical Software-Minimum Detectable Activity and
Peaked Background Correction

EG&G ORTEC

Physical Science Division

Systems Application Studies (1977)

#### 23. J.A. Cooper

Factor Determining the vitimate Detection Sensitivits of Ge(Li) Gamma-Ray Spectrometers

Battele Memorial Institute Pacific Northwest Laboratories Richlan, Washington 20352 (1981).

#### 24. M. Ordogh

A. Cimplex Neutron Activation Method For the Analysis

igwedge of Biological Materials igwedge igwed igwed igwedge igwedge igwedge igwed

Central Research Institute for Physic, Budapest (Hungary) Radional. Chem. 46 (1978).

#### 25. José N. Pecina C.

Presentación de un Método para el cálculo de la eficien cia de un detector Ge(Li)

Tesis para obtener el grado de Licenciado en Física Facultad de Ciencias Físico Matemáticas Universidad Autónoma de Nuevo León (1982). 26. N. Draper y H. Smith

Applied Regression Analysis

Ed. John Wiley (1966).



UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUTIVO ELEGNO
DIRECCION GENERAL DE BIBLIOTECAS