

## FACTORES INTERELEMENTALES PARA ANALISIS GEOQUIMICO POR FLUORESCENCIA DE RAYOS X

*Liberto de Pablo-Galán\**

### RESUMEN

Los factores interelementales alfa o de efecto de absorción de masa son calculados para 35 elementos de interés geoquímico, afectados por 65 elementos interferentes de igual interés geoquímico y abundancia. Se consideran el concepto de longitud de onda efectiva del elemento analizado y un factor geométrico del espectrómetro de 1.5. La variación sistemática del factor alfa con el número atómico define sus aplicaciones y correcciones pertinentes en geoquímica analítica.

### ABSTRACT

The interelement correction factors alfa or mass absorption correction factors are computed for 35 elements of geochemical interest affected by 65 interfering elements of equal geochemical interest and abundance. The concept of effective wavelength of the analyzed element and a spectrometer geometrical factor of 1.5 are used. The systematic variation of the alfa factors with the atomic number defines applications and pertinent corrections in analytical geochemistry.

En el análisis geoquímico por espectrometría de rayos x, la concentración del elemento analizado es calculada de la intensidad de la radiación característica según diferentes modelos y algoritmos (de Pablo-Galán, 1976, 1977, 1978,) que incluyen en una u otra forma el efecto interelemental o efecto de los varios componentes de la roca sobre el elemento analizado.

El efecto interelemental o factor alfa se define por la ecuación 1 (Jenkins, 1974), que considera los coeficientes de absorción de masa de los elementos analizado e interferente a las longitudes de onda característica y efectiva del elemento analizado. Es un factor relativo en cuanto a que emplea la longitud

$$\alpha_{AB} = \frac{\mu_B(\lambda) + A\mu_B(\lambda_A)}{\mu_A(\lambda) + A\mu_A(\lambda_A)} - 1 \quad (1)$$

$\alpha_{AB}$

factor alfa o efecto del elemento analizado A sobre el interferente B

$\mu_B(\lambda)$

coeficiente de absorción de masa del elemento interferente B a la longitud de onda efectiva  $\lambda$  del elemento A

$\mu_A(\lambda)$

coeficiente de absorción de masa del elemento analizado A a su longitud de onda efectiva

$\mu_B(\lambda_A)$

coeficiente de absorción de masa del elemento B a la longitud de onda característica del elemento A

$\mu_A(\lambda_A)$

coeficiente de absorción de masa del elemento A a su longitud de onda característica

A

factor geométrico del espectrómetro (1.5)

de onda efectiva, que es aproximadamente dos tercios de la longitud correspondiente a la arista de absorción. Más aún, al considerar al factor alfa como único responsable o cuando menos responsable principal del efecto interelemental, se

ignoran los efectos Rayleigh y Compton o de difusión de la radiación incidente, y se atribuye la diferencia de intensidad entre las radiaciones incidente y fluorescente a la absorción fotoeléctrica o al impacto de los fotones incidentes sobre los electrones en los orbitales inmediatos al núcleo del átomo absorbente. Dado que es alta la energía que mantiene a estos electrones en sus orbitales y está intimamente asociada al número atómico, el efecto es mayor cuando más pesado es el elemento y es considerablemente más importante que los otros efectos que afectan la medición.

En el modelo de Lachance-Traill (1966), la concentración del elemento analizado (ecuación 2) es proporcional a la intensidad de la radiación característica, corregida por los

$$W_i = R_i \left( 1 + \sum_i \alpha_{ij} W_j \right) \quad (2)$$

$W_i$  fracción peso del elemento analizado i

$R_i$  intensidad de la radiación característica medida para el elemento i, relativa a un estándar de referencia

$W_j$  fracción peso del elemento interferente j

$\alpha_{ij}$  factor alfa o efecto del elemento i sobre el j

efectos interelementales. La ecuación aplicada en geoquímica analítica permite calcular concentraciones corregidas de elementos más precisas que las obtenidas de las tradicionales curvas analíticas generales, al mismo tiempo que evitan en cierto grado el uso de muestras de referencia comparables a la roca analizada y definen un modelo más aceptable al cálculo computarizado.

En la Tabla 1 se presentan los factores alfa calculados para 35 elementos de interés geoquímico, afectados por 65 elementos interferentes. Así por ejemplo, en la columna 1, el elemento excitado es el magnesio y los interferentes Li, Be, B, etc. Debe tenerse presente que el elemento excitado se mide a una radiación característica y que el coeficiente

\*Consejo de Recursos Minerales, Dr. Navarro 176, México 7, D. F.  
Instituto de Geología, Universidad Nacional Autónoma de México, Ciudad Universitaria, México 20, D. F.

de absorción de masa del elemento interferente varía continuamente según la longitud de onda. Por tanto, su efecto es diferente para cada elemento excitado; y en el modelo de Lachance-Traill, la corrección depende también de la fracción peso del elemento interferente. Siendo muy amplia la variedad de rocas y minerales, así como su composición, particularmente cuando hay mineralización, el uso del factor alfa simplifica apreciablemente y produce análisis más precisos.

Varias consideraciones se derivan de la Tabla I. Así, los fundentes de litio son más convenientes que los sódicos para los componentes ligeros mayores, pero indiferentes para elementos más pesados. El oxígeno, que es un componente mayor en las rocas, tiene un efecto variable, importante en los elementos ligeros. Por ejemplo, el magnesio en dolomitas o en magnesitas requeriría una corrección mayor

por oxígeno que la que se aplicaría en una diopsida.

Algunos elementos tienen factores alfa muy altos, v. gr. zinc sobre magnesio (6.56). Afortunadamente, ésta no es una asociación geoquímica común. En cambio, el hierro que es de menor factor pero mayor concentración, implicaría una corrección apreciable cuando se analiza magnesio en rocas ultrabásicas, carbonatitas complejas, anfíbolas o piroxenas.

El níquel, normalmente en rocas de alta temperatura que contienen aluminio, magnesio, hierro y cromio, requiere las correcciones pertinentes. Al igual que bismuto, para el que la casi totalidad de las alfas son negativas.

En conclusión, el empleo del factor alfa en geoquímica analítica es muy recomendable, positivo, mejora considerablemente la precisión y rapidez del análisis pero, en cada caso, deben decidirse cuáles son las correcciones pertinentes y hasta qué grado se aplican.

Tabla 1.- Efecto del factor interelemental alfa.

INTERFIRIENDO	ELEMENTO EXCITADO							
	MG	AL	SI	P	S	CL	K	
LI	- .9071	- .9291	- .9465	- .9571	- .9648	- .9701	- .9789	
BE	- .9071	- .9291	- .9465	- .9571	- .9648	- .9701	- .9789	
B	- .6285	- .7160	- .7856	- .8276	- .8586	- .8797	- .9150	
C	- .2620	- .4395	- .5794	- .6638	- .7257	- .7679	- .8373	
N	- .2620	- .4395	- .5794	- .6633	- .7257	- .7679	- .8373	
O	.7609	.3450	.0147	.1848	.3318	.4321	.5990	
F	1.3372	.7932	.3584	.0955	.0988	.2315	.4541	
NA	3.0218	2.1009	1.3595	.9110	.5782	.3507	.0341	
MG	.0000	2.6740	1.8849	1.4018	1.0352	.7791	.2941	
AL	.2498	.0000	2.4305	1.8990	1.4911	1.1734	.5913	
SI	.5740	.2683	.0000	2.4868	2.0099	1.6949	.9836	
P	- .2731	.5111	.1927	.0000	2.4097	2.0276	1.3058	
S	- .0857	- .2794	.4533	.1970	.0000	2.7171	1.7593	
CL	.1009	- .1316	- .3251	.3672	.1473	.0000	2.0309	
K	.4674	.1728	- .0775	- .2294	.5517	.3591	.0000	
CA	.6797	.3459	.0611	- .1117	- .2435	.5467	.1593	
SC	.6797	.3459	.0611	- .1117	- .2435	.5467	.1593	
TI	1.1101	.7129	.3669	.1571	- .0343	- .1144	.4412	
V	1.3811	.9322	.5412	.3043	.1219	- .0024	-.2361	
CR	1.9555	1.3714	.3721	.5690	.3376	.1794	-.1104	
MN	2.3063	1.6520	1.0926	.7531	.4939	.3168	-.3375	
FE	2.8429	2.0730	1.4183	1.0210	.7132	.5112	.1347	
CO	2.7265	2.0101	1.3909	1.0154	.7273	.5307	.1649	
NI	4.3031	3.1974	2.2693	1.7060	1.2802	.9833	.4711	
CU	5.2161	3.3705	2.7615	2.0890	1.5839	1.2383	.6354	
ZN	6.5616	4.3607	3.4811	2.6457	2.0233	1.5976	.8706	
GA	6.5616	4.3607	3.4811	2.6457	2.0233	1.5976	.8706	
GE	6.5616	4.3607	3.4811	2.6457	2.0233	1.5976	.8706	
AS	1.0151	.5945	4.1890	3.2743	2.5364	2.1152	1.2374	
SE	.6354	.4078	2.7185	2.2820	1.9354	1.7377	1.1669	
BR	1.4923	.9700	.5386	4.3371	3.4497	2.8426	1.7921	

Tabla 1.- Efecto del factor interelemental alfa (continuación).

INTERFRIENDO	ELEMENTO EXCITADO							
	MG	AL	SI	P	S	CL	K	
RB	.0542	1.4227	.3943	.5733	4.5636	3.7919	2.4690	
SR	.1541	1.6333	1.1353	.7576	5.1354	4.3195	2.3370	
Y	.2386	.0937	.3327	.6375	.4697	2.9333	2.4412	
ZR	.3237	.1747	1.6932	1.2337	.3914	6.0725	4.0229	
NB	.3237	.1747	1.6932	1.2337	.3914	6.0725	4.0229	
MO	.5220	.3546	.1766	1.6221	1.2210	.9593	4.9176	
RH	.5220	.3546	.1766	1.6221	1.2210	.9593	4.9176	
PD	.5220	.3546	.1766	1.6221	1.2210	.9593	4.9176	
AG	1.0777	.8346	.5319	.4394	1.9711	1.6313	.9901	
CD	1.2146	.9501	.6773	.5226	.3979	1.6992	1.0525	
IN	1.2146	.9501	.6773	.5226	.3979	1.6992	1.0525	
SN	1.5145	1.2030	.3942	.7154	.5713	.4323	1.3244	
SB	1.6370	1.3127	.9817	.7927	.6405	.5461	1.1987	
TE	1.7807	1.4341	1.0321	.8306	.7133	.6172	1.3308	
I	1.8958	1.5400	1.1763	.9695	.8025	.6990	1.4485	
CS	1.8958	1.5400	1.1763	.9695	.8025	.6990	1.4485	
BA	1.9965	1.6260	1.2437	1.2945	1.0969	.9739	1.5433	
LA	1.9965	1.6260	1.2437	1.2945	1.0969	.9739	1.5433	
CE	1.9965	1.6260	1.2437	1.2945	1.0969	.9739	1.5433	
PR	1.9965	1.6260	1.2437	1.2945	1.0969	.9739	1.5433	
GD	1.9965	1.6260	1.2437	1.2945	1.0969	.9739	1.5433	
YB	1.9965	1.6260	1.2437	1.2945	1.0969	.9739	1.5433	
TA	1.9965	1.6260	1.2437	1.2945	1.0969	.9739	1.5433	
W	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.5747	1.4118	2.6032	
RE	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.5747	1.4118	2.6032	
OS	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.5747	1.4118	2.6032	
IR	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.5747	1.4118	2.6032	
PT	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.5747	1.4118	2.6032	
AU	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.5747	1.4118	2.6032	
HG	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.5747	1.4118	2.6032	
PB	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.9954	1.7719	2.8515	
BI	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.9954	1.7719	2.9018	
TH	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.9954	1.7719	2.9018	
U	1.9965	1.6260	1.2437	1.3342	1.9954	1.7719	2.9018	

INTERFRIENDO	ELEMENTO EXCITADO							
	CA	TI	V	CR	MN	FE	CO	
LI	-.9331	-.9365	-.9330	-.9894	-.9934	-.9916	-.9923	
BE	-.9331	-.9365	-.9380	-.9894	-.9934	-.9916	-.9923	
B	-.9316	-.9454	-.9523	-.9587	-.9632	-.9687	-.9715	
C	-.8697	-.8969	-.9102	-.9224	-.9314	-.9411	-.9468	
N	-.8697	-.8969	-.9102	-.9224	-.9314	-.9411	-.9468	
O	-.6776	-.7430	-.7755	-.8055	-.8285	-.8529	-.8672	
F	-.5593	-.6473	-.6912	-.7313	-.7636	-.7950	-.8153	
NA	-.2136	-.3704	-.4472	-.5187	-.5692	-.6302	-.6661	
MG	.0435	-.1465	-.2454	-.3386	-.4043	-.5217	-.5658	
AL	.2373	.0560	-.0651	-.1795	-.2600	-.4037	-.4594	
SI	.6118	.3285	.1738	.0369	-.3630	-.2395	-.3119	
P	.8840	.5642	.3926	.2290	.1142	-.3917	-.1790	

Tabla 1.- Efecto del factor interelemental alfa (*continuación*).

INTERFIRIENDO	CA	TI	V	ELEMENTO EXCITADO			
				CR	MN	FE	CO
S	1.2632	.8391	.6727	.4751	.3364	.1325	.3231
CL	1.5438	1.1297	.9319	.6333	.5304	.3036	.1327
K	2.4236	1.3693	1.5668	1.2751	1.3714	.3372	.6606
CA	.0000	2.2347	1.9636	1.6489	1.4315	1.1333	.9732
SC	.0000	2.2347	1.9636	1.6489	1.4315	1.1333	.9732
TI	.1963	.0000	-.1363	2.1333	1.3445	1.4750	1.2642
V	.3736	.1279	.0000	-.1211	2.2379	1.3273	1.5535
CR	.5193	.2673	.1303	.0000	-.3903	2.3910	1.3324
MN	-.1757	.4327	.2662	.1995	.3903	-.1359	2.2354
FE	-.0595	.6122	.4353	.2672	.1499	.0000	-.0367
CO	-.0279	-.1727	.5996	.4050	.2693	.3903	.0000
NI	.2103	.0047	-.1056	.5319	.3966	.2200	.1191
CU	.3373	.0982	-.0273	.6809	.5165	.3115	.1914
ZN	.5186	.2312	.0840	-.0536	.7043	.4673	.3269
GA	.5186	.2312	.0840	-.0536	.7048	.4673	.3269
GE	.5186	.2312	.0840	-.0536	.7048	.4673	.3269
AS	.8751	.5465	.3726	.2075	.0915	-.0541	-.1380
SE	.8608	.6670	.4229	.2612	.1482	.0019	-.0809
BR	1.2768	.8606	.6443	.4407	.2971	.1199	.0169
RB	1.8236	1.2999	1.0294	.7755	.5963	.3764	.2482
SR	2.1175	1.5812	1.2302	.9484	.7494	.5064	.3645
Y	1.8471	1.3869	1.1347	.8917	.7219	.5023	.3779
ZR	3.0496	2.2436	1.8398	1.4659	1.2012	.8848	.6982
NB	3.0496	2.2436	1.8398	1.4659	1.2012	.8848	.6982
MO	3.7644	2.8068	2.3291	1.8877	1.5751	1.2028	.9827
RH	3.7644	2.8068	2.3291	1.8877	1.5751	1.2028	.9827
PD	3.7644	2.8068	2.3291	1.8877	1.5751	1.2028	.9827
AG	5.4189	4.2085	3.5878	3.0070	2.5968	2.0963	1.8039
CD	.7369	4.2732	3.6592	3.0814	2.6740	2.1714	1.8794
IN	.7369	4.2732	3.6592	3.0814	2.6740	2.1714	1.8794
SN	.9644	5.0276	4.3254	3.6647	3.1933	2.6243	2.2933
SB	.8313	.6667	3.6260	3.1125	2.7547	2.2353	2.0216
TE	.9656	.7366	.5940	3.3063	2.9264	2.4312	2.1519
I	1.0927	.8501	.6989	3.6307	3.2225	2.6933	2.3901
CS	1.0927	.8531	.6989	3.6307	3.2225	2.6933	2.3901
BA	1.2361	1.1763	.9924	3.4793	3.3503	3.0434	3.0611
LA	1.2361	1.1763	.9924	3.4793	3.3503	3.0434	3.0611
CE	1.2361	1.1763	.9924	3.4793	3.3503	3.0434	3.0611
PR	1.2361	1.1763	.9924	3.4793	3.3503	3.0434	3.0611
GD	1.2361	1.1763	.9924	3.4793	3.3503	3.0434	3.0611
VB	1.2361	1.1763	.9924	3.4793	3.3503	3.0434	3.0611
TA	1.2361	1.1763	.9924	3.4793	3.3503	3.0434	3.0611
W	2.1447	1.8963	1.6434	1.4243	1.2735	1.0535	.9373
RE	2.1447	1.8963	1.6434	1.4243	1.2735	1.0535	.9373
OS	2.1447	1.8963	1.6434	1.4243	1.2735	1.0535	.9373
IR	2.1447	1.8963	1.6434	1.4243	1.2735	1.0535	.9373
PT	2.1447	1.8963	1.6434	1.4243	1.2735	1.0535	.9373
AU	2.1447	1.8963	1.6434	1.4243	1.2735	1.0535	.9373
HG	2.1447	1.8963	1.6434	1.4243	1.2735	1.0535	.9373
PB	3.5547	3.0446	2.7154	2.3780	2.1514	1.8151	1.6403
BI	3.5936	3.0344	2.9195	2.5664	2.3296	1.9765	1.7940
TH	3.5936	3.0344	2.9195	2.5664	2.3296	1.9765	1.7940
U	3.5936	3.0344	2.9195	2.5664	2.3296	1.9765	1.7940

Tabla 1.- Efecto del factor interelemental alfa (continuación).

INTERFIRIENDO	NI	CU	ZN	ELEMENTO EXCITADO			
				AS	SE	BR	RB
LI	- .9929	- .9929	- .9930	- .9928	- .9925	- .9925	- .9923
BE	- .9929	- .9929	- .9930	- .9929	- .9925	- .9925	- .9923
B	- .9741	- .9760	- .9781	- .9835	- .9832	- .9836	- .9844
C	- .9520	- .9559	- .9601	- .9701	- .9690	- .9706	- .9733
N	- .9520	- .9559	- .9601	- .9701	- .9690	- .9706	- .9733
O	- .8804	- .8902	- .9008	- .9322	- .9287	- .9336	- .9417
F	- .8339	- .8478	- .8627	- .9060	- .8996	- .9084	- .9227
NA	- .6991	- .7238	- .7502	- .8293	- .8171	- .8324	- .8575
MG	- .6066	- .6372	- .6703	- .7676	- .7529	- .7732	- .8065
AL	- .5110	- .5495	- .5912	- .7134	- .6951	- .7204	- .7619
SI	- .3737	- .4237	- .4824	- .6399	- .6164	- .6438	- .7018
P	- .2595	- .3197	- .3843	- .5733	- .5453	- .5840	- .6473
S	- .0776	- .1530	- .2338	- .4700	- .4350	- .4834	- .5623
CL	.0666	- .0232	- .1133	- .3858	- .3453	- .4012	- .4924
K	.4973	.3759	.2453	- .1370	- .0803	- .1587	- .2863
CA	.7346	.6395	.4841	.0290	.0966	.0032	- .1494
SC	.7346	.6395	.4841	.0290	.0966	.0032	- .1494
TI	1.0354	.3921	.7321	.2564	.3347	.2329	- .0284
V	1.2735	1.0945	.9011	.3275	.4191	.3013	.0081
CR	1.5577	1.3799	1.1809	.5900	.6365	.5593	.2511
MN	1.8773	1.6489	1.4021	.6716	.7370	.6374	.2797
FE	2.2636	2.0312	1.7728	1.0077	1.1303	.9666	.6014
CO	- .1313	2.4993	2.1768	1.2237	1.3723	1.1762	.7352
NI	.0000	- .0736	2.2604	1.4529	1.5857	1.4046	1.0043
CU	.0321	.0000	- .0906	1.6042	1.7593	1.5432	1.1869
ZN	.1993	.1041	.0000	1.9233	2.1053	1.8527	1.4383
GA	.1993	.1041	.0000	1.9233	2.1053	1.8527	1.4383
GE	.1993	.1041	.0000	1.9233	2.1053	1.8527	1.4383
AS	.4553	.3503	.2327	.0000	- .0596	2.2755	1.8426
SE	- .1590	.4313	.3079	.0620	.0000	- .0785	1.9724
BR	- .0736	- .1409	.4430	.1584	.0336	.0000	- .1445
RB	.1296	.0400	- .0551	.3455	.2727	.1600	.0000
SR	.2332	.1351	.0293	.4553	.3760	.2613	.0760
Y	.2607	.1741	.0767	.5682	.4790	.3626	.1725
ZR	.5269	.3984	.2620	- .1365	.6076	.4717	.2508
NB	.5269	.3934	.2620	- .1365	.6076	.4717	.2508
MO	.7811	.6293	.4695	.0013	.0703	.6657	.4216
RH	.7811	.6293	.4695	.0013	.0703	.6657	.4216
PD	.7811	.6293	.4695	.0013	.0703	.6657	.4216
AG	1.5337	1.3315	1.1137	.4755	.5703	.4389	.2233
CD	1.6085	1.4062	1.1865	.5420	.6391	.5045	.2839
IN	1.6085	1.4062	1.1865	.5420	.6391	.5045	.2839
SN	1.9806	1.7493	1.4982	.7615	.8724	.7186	.4665
SB	1.7721	1.5382	1.3795	.7653	.8624	.7266	.5020
TE	1.8882	1.6935	1.4735	.8264	.9231	.7859	.5507
I	2.1067	1.3975	1.6610	.9654	1.0748	.9218	.6689
CS	2.1067	1.3975	1.6610	.9654	1.0748	.9218	.6689
BA	2.7091	2.4483	2.1571	1.3006	1.4335	1.2482	.9424
LA	2.7091	2.4483	2.1571	1.3006	1.4335	1.2482	.9424
CE	2.7091	2.4483	2.1571	1.3006	1.4335	1.2482	.9424
PR	2.7091	2.4483	2.1571	1.3006	1.4335	1.2482	.9424
GD	2.7091	2.4483	2.1571	1.3006	1.4335	1.2482	.9424

Tabla 1.- Efecto del factor interelemental alfa (*continuación*).

INTERFIRIENDO	ELEMENTO EXCITADO						
	NI	CU	ZN	AS	SE	BR	RB
YB	2.7091	2.4483	2.1571	1.3006	1.4335	1.2482	.9424
TA	2.7091	2.4483	2.1571	1.3006	1.4335	1.2482	.9424
W	1.8331	1.5211	1.2871	.7717	.7041	.5611	3.4744
RE	1.8331	1.5211	1.2871	.7717	.7041	.5611	3.4744
OS	1.8331	1.5211	1.2871	.7717	.7041	.5611	3.4744
IR	1.8331	1.5211	1.2871	.7717	.7041	.5611	3.4744
PT	1.8331	1.5211	1.2871	.7717	.7041	.5611	3.4744
AU	1.8331	1.5211	1.2871	.7717	.7041	.5611	3.4744
HG	1.3381	1.5211	1.2871	.7717	.7041	.5611	3.4744
PB	1.4699	1.3489	1.5997	1.6058	1.5354	1.3673	1.0909
BI	1.6150	1.4884	1.3301	1.7728	1.6950	1.5164	1.2212
TH	1.6150	1.4884	1.3301	1.7728	1.6950	1.5164	1.2212
U	1.6150	1.4884	1.3301	1.7728	1.6950	1.5164	1.2212

INTERFIRIENDO	ELEMENTO EXCITADO						
	SR	Y	ZR	MO	AG	CD	SN
LI	-.9921	-.9920	-.9915	-.9915	-.9992	-.9335	-.9373
BE	-.9921	-.9920	-.9915	-.9915	-.9892	-.9835	-.9873
B	-.9847	-.9854	-.9850	-.9849	-.9853	-.9851	-.9843
C	-.9744	-.9777	-.9780	-.9776	-.9832	-.9833	-.9837
N	-.9744	-.9777	-.9780	-.9776	-.9802	-.9803	-.9807
O	-.9450	-.9541	-.9554	-.9562	-.9649	-.9658	-.9676
F	-.9285	-.9437	-.9464	-.9471	-.9601	-.9616	-.9645
NA	-.8676	-.9018	-.9047	-.9065	-.9305	-.9335	-.9380
MG	-.8200	-.8561	-.8620	-.8641	-.9041	-.9092	-.9169
AL	-.7783	-.8237	-.8311	-.8337	-.8331	-.8393	-.8996
SI	-.7233	-.7304	-.7399	-.7930	-.8554	-.8633	-.8766
P	-.6729	-.7410	-.7524	-.7561	-.8301	-.8394	-.8557
S	-.5942	-.6790	-.6933	-.6973	-.7803	-.8014	-.8223
CL	-.5293	-.6273	-.6439	-.6490	-.7556	-.7691	-.7942
K	-.3336	-.4762	-.4994	-.5067	-.6564	-.6753	-.7116
CA	-.2110	-.3750	-.4026	-.4114	-.5300	-.6123	-.6561
SC	-.2110	-.3750	-.4026	-.4114	-.5300	-.6123	-.6561
TI	-.0885	-.2521	-.2771	-.2896	-.4803	-.5042	-.5515
V	-.0535	-.2215	-.2469	-.2601	-.4569	-.4815	-.5204
CR	.1716	-.0439	-.0775	-.0931	-.3416	-.3723	-.4330
MN	.1992	-.0194	-.0532	-.0694	-.3224	-.3541	-.4155
FE	.4970	.2151	.1704	.1510	.1706	.2110	.2336
CO	.6199	.3094	.2596	.2392	.1122	.1563	.2430
NI	.8736	.5193	.4630	.4389	.0355	.0152	.1125
CU	1.0419	.6300	.5692	.5495	.1132	.0533	.1034
ZN	1.2701	.8034	.7318	.7104	.2152	.1529	.0137
GA	1.2701	.8034	.7318	.7104	.2152	.1529	.0137
GE	1.2701	.8034	.7318	.7104	.2152	.1529	.0137
AS	1.6658	1.1635	1.0897	1.0574	.5011	.4315	.2354
SE	1.7738	1.2555	1.1726	1.1367	.5397	.4643	.3237
BR	2.1122	1.5231	1.4321	1.3926	.7203	.6467	.4554
RB	-.3693	1.3520	1.7513	1.7353	.2637	.3700	.4774
SR	.0093	2.0762	1.0425	1.0137	1.0274	.9250	.7017
Y	.0044	.7030	2.1751	2.1229	1.2475	1.1376	.0064

Tabla 1.- Efecto del factor interelemental alfa (*continuación*).

INTERFIRIENDO	SR	Y	ELEMENTO EXCITADO				
			ZR	MO	AG	CD	SN
ZR	.1606	.0435	.0000	-.1233	1.3744	1.2595	1.0322
NB	.1606	.0435	.0000	-.1233	1.3744	1.2595	1.0322
MO	.3218	.1875	.1407	.0000	1.6554	1.5367	1.2953
RH	.3218	.1875	.1407	.0000	1.6554	1.5367	1.2953
PD	.3218	.1875	.1407	.0000	1.6554	1.5367	1.2953
AG	.1359	.6689	.6026	.4139	.0000	-.0514	-.1499
CD	.1945	-.0443	.6739	.4800	.0530	.0000	-.1019
IN	.1945	-.0443	.6739	.4800	.0530	.0000	-.1019
SN	.3643	.0908	.0457	.6385	.1701	.1120	.0000
SB	.4101	.1597	.1218	.1022	.2544	.1960	.0820
TE	.4546	.1932	.1531	.1332	.3060	.2436	.1225
I	.5656	.2844	.2414	.2199	.3856	.3208	.1944
CS	.5656	.2844	.2414	.2199	.3856	.3208	.1944
BA	.8178	.4802	.4272	.4033	.5805	.5017	.3498
LA	.8178	.4802	.4272	.4033	.5805	.5017	.3498
CE	.8178	.4802	.4272	.4033	.5805	.5017	.3498
PR	.8178	.4802	.4272	.4033	.5805	.5017	.3498
GD	.8178	.4802	.4272	.4033	.5805	.5017	.3498
YB	.8178	.4802	.4272	.4033	.5805	.5017	.3498
TA	.8178	.4802	.4272	.4033	.5805	.5017	.3498
W	3.1772	2.3765	2.2481	2.1955	1.2394	1.1756	.9575
RE	3.1772	2.3765	2.2481	2.1955	1.2394	1.1756	.9575
OS	3.1772	2.3765	2.2481	2.1955	1.2394	1.1756	.9575
IR	3.1772	2.3765	2.2481	2.1955	1.2394	1.1756	.9575
PT	3.1772	2.3765	2.2481	2.1955	1.2394	1.1756	.9575
AU	3.1772	2.3765	2.2481	2.1955	1.2394	1.1756	.9575
HG	3.1772	2.3765	2.2481	2.1955	1.2394	1.1756	.9575
PB	2.3303	3.2856	3.1425	3.0707	1.9781	1.8415	1.5762
BI	1.0995	3.5689	3.4113	3.3360	2.1564	2.0087	1.7228
TH	1.0995	3.5689	3.4113	3.3360	2.1564	2.0087	1.7228
U	1.0995	3.5689	3.4113	3.3360	2.1564	2.0087	1.7228

INTERFIRIENDO	SB	TE	ELEMENTO EXCITADO				
			I	BA	W	PB	BI
LI	-.9870	-.9362	-.9357	-.9925	-.9964	-.9963	-.9967
BE	-.9870	-.9362	-.9357	-.9925	-.9964	-.9963	-.9967
B	-.9841	-.9331	-.9326	-.9704	-.9884	-.9924	-.9929
C	-.9814	-.9312	-.9301	-.9440	-.9789	-.9366	-.9867
N	-.9814	-.9312	-.9301	-.9440	-.9789	-.9866	-.9867
O	-.9693	-.9696	-.9707	-.8604	-.9474	-.9703	-.9690
F	-.9668	-.9675	-.9691	-.8085	-.9275	-.9598	-.9555
NA	-.9417	-.9428	-.9454	-.6584	-.8687	-.9259	-.9185
MG	-.9227	-.9243	-.9239	-.5356	-.8266	-.9000	-.8911
AL	-.9068	-.9095	-.9147	-.4259	-.7848	-.8768	-.8655
SI	-.8857	-.8892	-.8957	-.2787	-.7273	-.8454	-.8306
P	-.8664	-.8703	-.8786	-.1519	-.6754	-.8170	-.7990
S	-.8357	-.8412	-.8510	.0170	-.5959	-.7729	-.7502
CL	-.8099	-.8164	-.8279	.1501	-.5325	-.7367	-.7106
K	-.7339	-.7434	-.7596	.5453	-.3434	-.6300	-.5935
CA	-.6829	-.6943	-.7138	.7621	-.2176	-.5587	-.5154
SC	-.6829	-.6943	-.7138	.7621	-.2176	-.5587	-.5154

Tabla 1.- Efecto del factor interelemental alfa (continuación).

INTERFIRIENDO	SB	TE	ELEMENTO EXCITADO				
			I	BA	W	PB	BI
TI	-.5839	-.5975	-.6219	-.5640	.0859	-.5024	-.4107
V	-.5641	-.5780	-.6034	-.5145	.0108	-.4842	-.3695
CR	-.4758	-.4935	-.5249	-.4442	.1479	-.3531	-.2568
MN	-.4594	-.4774	-.5095	-.3827	.2764	-.3439	-.2362
FE	-.3432	-.3663	-.4063	-.2945	.4589	-.1767	-.0613
CO	-.2999	-.3251	-.3683	-.2311	.6823	-.1066	.0519
NI	-.1808	-.2097	-.2597	-.1329	.7014	.0311	.1315
CU	-.1753	-.2027	-.2516	-.0452	-.6295	.1259	.2122
ZN	-.0883	-.1191	-.1737	-.3324	-.5962	.2594	.3676
GA	-.0883	-.1191	-.1737	-.3324	-.5962	.2594	.3676
GE	-.0883	-.1191	-.1737	-.3324	-.5962	.2594	.3676
AS	.1415	.1024	.0336	-.1629	-.4867	.4563	-.6824
SE	.2193	.1766	.1024	-.0994	-.4559	-.6303	-.6602
BR	.3427	.2947	.2122	.0081	-.4005	-.6020	-.6332
RB	.5507	.4983	.4055	.2465	-.2877	-.5321	-.5641
SR	.6541	.5960	.4952	.3723	-.2261	-.4962	-.5292
Y	.7781	.7154	.6068	.2901	-.1918	-.4526	-.4953
ZR	.8769	.8118	.6981	.7609	-.0734	-.4107	-.4414
NB	.8769	.8118	.6981	.7609	-.0734	-.4107	-.4414
MO	1.1259	1.0530	.9342	1.0671	-.2234	-.3271	-.3570
RH	1.1259	1.0530	.9342	1.0671	-.2234	-.3271	-.3570
PD	1.1259	1.0530	.9342	1.0671	-.2234	-.3271	-.3570
AG	1.8298	1.7341	1.5648	1.8239	.1134	-.3663	-.3065
GD	-.1730	1.8320	1.6533	1.8571	.1501	-.3363	-.2776
IN	-.1730	1.8320	1.6583	1.8571	.1501	-.3363	-.2776
SN	-.0785	-.1123	-.1696	2.2659	.3141	-.2419	-.1748
SB	.0000	-.0339	-.0936	-.2258	.2432	-.2315	-.1861
TE	.0362	.0000	-.0629	-.1944	.2932	-.2058	-.1567
I	.1037	.0661	.0000	-.1436	.3912	-.1453	-.0926
CS	.1037	.0661	.0000	-.1436	.3912	-.1453	-.0926
BA	.2436	.1978	.1203	.0000	.6534	-.0025	.0667
LA	.2436	.1978	.1203	.0000	.6534	-.0025	.0667
CE	.2436	.1978	.1203	.0000	.6534	-.0025	.0667
PR	.2436	.1978	.1203	.0000	.6534	-.0025	.0667
GD	.2436	.1978	.1203	.0000	.6534	-.0025	.0667
YB	.2436	.1978	.1203	.0000	.6534	-.0025	.0667
TA	.2436	.1978	.1203	.0000	.6534	-.0025	.0667
W	.8054	.7404	.6289	.5206	.0000	1.3038	-.3913
RE	.8054	.7404	.6289	.5206	.0000	1.3038	-.3913
OS	.8054	.7404	.6289	.5206	.0000	1.3038	-.3913
IR	.8054	.7404	.6289	.5206	.0000	1.3038	-.3913
PT	.8054	.7404	.6289	.5206	.0000	1.3038	-.3913
AU	.8054	.7404	.6289	.5206	.0000	1.3038	-.3913
HG	.8054	.7404	.6289	.5206	.0000	1.3038	-.3913
PB	1.3848	1.3073	1.1673	1.1755	.4031	.0000	-.0574
BI	1.5183	1.4343	1.2847	1.1902	.4886	.0619	.0000
TH	1.5183	1.4343	1.2847	1.1902	.4886	.0619	.0000
U	1.5183	1.4343	1.2847	1.1902	.4886	.0619	.0000

## REFERENCIAS BIBLIOGRAFICAS

- de Pablo-Galán, Liberto, 1976, Model equations, and correcting factors for the x-ray fluorescence analysis of geological materials: *Adv. x-ray Anal.*, v. 19, p. 227-238.
- de Pablo-Galán, Liberto, 1977, Análisis por fluorescencia de rayos x en la exploración geoquímica: I. Generalidades: Univ. Nal. Autón. México, Inst. Geología, Re-
- vista, v. 1, núm. 2, p. 191-194.
- de Pablo-Galán, Liberto, 1978, Análisis por fluorescencia de rayos x en la exploración geoquímica: II. Datos experimentales: Univ. Nal. Autón. México, Inst. Geología, Revista, v. 2, número 1, p. 80-86.
- Jenkis, R., 1974, An introduction to x-ray spectrometry: Londres, Heyden & Son, Ltd., p. 132-136.
- Lachance, G. R., y Traill, R. J., 1966, Canadian Spectrometry 11, p. 43-50.