

Finally, for CH_3Cl the collision frequency ratio γ_{mw} was been determined from non-resonant microwave absorption¹⁹. The comparison is given in Table 3. The agreement is reasonable, but far from

perfect: in particular, the ratio $r_{\text{Ar}}/r_{\text{He}}$ from microwaves is surprisingly low for this gas, especially if the same ratio for CHF_3 , also from microwaves, is taken into account.

¹⁹ L. FRENKEL, S. J. KRYDER, and A. A. MARYOTT, J. Chem. Phys. **44**, 2610 [1966].

The authors are very thankful to Miss M. COSTA for her active participation to the measurements.

Zusammenstellung der Koeffizienten für die Anpassung komplexer Streufaktoren für schnelle Elektronen durch Polynome

2. Mitteilung: Thomas-Fermi-Dirac-Fall

JOACHIM HAASE

Sektion Röntgen- und Elektronenbeugung der Universität Ulm *

(Z. Naturforsch. **25 a**, 1219–1235 [1970]; eingegangen am 5. Mai 1970)

In der Arbeit werden Formeln und Koeffizienten angegeben, um die Beträge und Phasen der komplexen Streufaktoren für konstante Beschleunigungsspannungen 40, 60, 80, 100, 120 kV und spannungsunabhängig zwischen 40 und 120 kV für Atome der Kernladungszahlen 6–92 zu berechnen.

Unter Verwendung der von BONHAM und STRAND¹ angegebenen Form der Thomas-Fermi-Dirac-Potentiale:

$$V(r) = -\frac{Ze^2}{r} \sum_{i=1}^3 a_i \exp\{-b_i r\} \quad (1)$$

wurden die komplexen Streufaktoren für Atome der Kernladungszahl $Z=6-92$ für fünf verschiedene Beschleunigungsspannungen nach der Partialwellenmethode berechnet. Die Berechnung wurde nach einem in einer früheren Arbeit², die im folgenden als A zitiert wird, angegebenen und ausführlich diskutierten Verfahren durchgeführt. In den in der genannten Publikation für Hartree-Fock-Potentiale angegebenen Formeln muß man jeweils die Parameter c_i und d_i Null setzen und erhält die für den Thomas-Fermi-Dirac-Fall gültigen Ausdrücke für die Berechnung der komplexen atomaren Streufaktoren. Im einzelnen ergeben sich folgende Änderungen. Für das Integral I_3 [Gl. (A.6)] erhält man mit den Be-

zeichnungen aus A:

$$I_3 = -\frac{1}{2} \int_R^\infty \frac{U(r)}{G_0(r)} dr = \frac{Z}{a} \sum a_i \int_R^\infty \frac{\exp\{-b_i r\}}{N} dr \\ = \frac{Z}{a k} \sum a_i \{K_0(u_i) - S(u_i, m)\} \quad (2)$$

und damit für die genäherten Partialwellenphasen der Gl. (A.8):

$$\delta_l \approx I_3 = \frac{Z}{a k} \sum a_i K_0(u_i). \quad (3)$$

Für die Streufaktoren in erster Bornscher Näherung $f^B(s)$, die zur Konvergenzkorrektur des Realteils der atomaren Streufaktoren benötigt werden [Gl. (A.13)], erhält man an Stelle von Gl. (A.14):

$$f^B(s) = \frac{2Z}{a} \sum \frac{a_i}{b_i^2 + s^2} \quad \text{mit} \quad s = \frac{4\pi}{\lambda} \sin \frac{\vartheta}{2}. \quad (4)$$

Im Falle der Konvergenzkorrektur des Imaginärteils der atomaren Streufaktoren vereinfachen sich die

Sonderdruckanforderungen an Priv.-Doz. Dr. J. HAASE, Sektion Elektronen- und Röntgenbeugung, Zentrum Chemie-Physik-Mathematik, Universität Ulm, D-7500 Karlsruhe 21, Hertzstr. 16, Bau 35.

¹ R. A. BONHAM u. T. G. STRAND, J. Chem. Phys. **39**, 2200 [1963].

² J. HAASE, Z. Naturforsch. **23 a**, 1000 [1968].



Formeln gegenüber den Resultaten für den Hartree-Fock-Fall erheblich. Für die Gl. (A.20) ergibt sich:

$$(2l+1) \bar{\delta}_l^2 = \sum_m g_m(i, i') \cdot h_m^l(i, i'), \quad (5)$$

da die Koeffizienten $g(i, j)$ und $g(j, j')$ der Gl. (A.20) gemäß Gl. (A.21) verschwinden, wenn die c_i Null werden.

Man erhält schließlich für den Korrekturterm des Imaginärteils im Falle der in Gl. (1) angegebenen Form des Thomas-Fermi-Dirac-Feldes an Stelle von Gl. (A.23):

$$\begin{aligned} & \frac{1}{k} \sum_{l=0}^{\infty} (2l+1) \bar{\delta}_l^2 P_l(\cos \vartheta) \\ &= \frac{1}{k} \sum_m g_m(i, i') \cdot F(h_m(i, i')). \end{aligned} \quad (6)$$

Die erhaltenen Ergebnisse, d. h. Phasen und Beträge der komplexen Streufaktoren, wurden, genau wie im Fall des Hartree-Fock-Feldes³, durch analytische

Ausdrücke approximiert, und zwar gilt:

für die Beträge:

$$|f(s)| = \exp\{P^{(4)}(s)\} = \exp\left\{\sum_{n=0}^4 a_n s^n\right\}, \quad (7)$$

$$\text{für die Phasen: } \eta(s) = Q^{(4)}(s) = \sum_{n=0}^4 b_n s^n. \quad (8)$$

Hierbei bedeuten $P^{(4)}(s)$ und $Q^{(4)}(s)$ Polynome vierten Grades in s . Zur Diskussion der Wahl dieser Funktionen und der Genauigkeit der Anpassung siehe HAASE^{2, 3}.

Die Tab. 1 a und 1 b geben die Koeffizienten a_n und b_n der Polynome für die Atome der Kernladungszahlen $Z=6-92$ für die verschiedenen Beschleunigungsspannungen an.

Genau wie im Fall des Hartree-Fock-Feldes³ wurde auch hier eine Anpassung der Koeffizienten a_n und b_n der jeweiligen Polynome in Abhängigkeit von der Beschleunigungsspannung durchgeführt und

	Z	U_B	a_0	a_1	$a_2 \cdot 10^2$	$a_3 \cdot 10^4$	$a_4 \cdot 10^6$		Z	U_B	a_0	a_1	$a_2 \cdot 10^2$	$a_3 \cdot 10^4$	$a_4 \cdot 10^6$
C	6	40	1,085	-0,3718	1,221	-2,106	1,378	Al	13	100	1,690	-0,3534	1,146	-1,969	1,288
		60	1,112	-0,3716	1,220	-2,105	1,377			120	1,723	-0,3532	1,145	-1,967	1,286
		80	1,157	-0,3716	1,220	-2,104	1,377			40	1,636	-0,3524	1,144	-1,966	1,286
		100	1,190	-0,3715	1,220	-2,104	1,377			60	1,675	-0,3517	1,140	-1,958	1,281
		120	1,223	-0,3715	1,220	-2,103	1,376			80	1,711	-0,3513	1,138	-1,954	1,278
N	7	40	1,200	-0,3682	1,207	-2,080	1,362	Si	14	100	1,745	-0,3511	1,137	-1,953	1,277
		60	1,237	-0,3680	1,206	-2,078	1,360			120	1,778	-0,3509	1,136	-1,950	1,275
		80	1,272	-0,3687	1,205	-2,077	1,359			40	1,685	-0,3505	1,137	-1,953	1,277
		100	1,305	-0,3678	1,205	-2,077	1,359			60	1,724	-0,3497	1,132	-1,943	1,271
		120	1,338	-0,3677	1,204	-2,076	1,358			80	1,761	-0,3492	1,129	-1,939	1,267
O	8	40	1,297	-0,3649	1,194	-2,056	1,344	P	15	100	1,795	-0,3490	1,128	-1,937	1,266
		60	1,334	-0,3646	1,192	-2,053	1,344			120	1,828	-0,3488	1,127	-1,934	1,264
		80	1,370	-0,3645	1,191	-2,052	1,343			40	1,731	-0,3488	1,130	-1,940	1,269
		100	1,403	-0,3644	1,191	-2,052	1,342			60	1,770	-0,3478	1,125	-1,930	1,262
		120	1,436	-0,3643	1,190	-2,051	1,342			80	1,807	-0,3473	1,122	-1,925	1,258
F	9	40	1,382	-0,3619	1,182	-2,034	1,332	S	16	100	1,841	-0,3471	1,120	-1,923	1,256
		60	1,419	-0,3615	1,180	-2,031	1,329			120	1,874	-0,3468	1,119	-1,920	1,254
		80	1,454	-0,3614	1,179	-2,029	1,327			40	1,773	-0,3472	1,124	-1,929	1,262
		100	1,488	-0,3613	1,178	-2,028	1,327			60	1,813	-0,3461	1,118	-1,918	1,254
		120	1,521	-0,3612	1,177	-2,027	1,326			80	1,850	-0,3455	1,115	-1,912	1,249
He	10	40	1,456	-0,3592	1,171	-2,014	1,318	Cl	17	100	1,884	-0,3452	1,113	-1,909	1,248
		60	1,494	-0,3588	1,168	-2,010	1,315			120	1,917	-0,3450	1,112	-1,906	1,245
		80	1,529	-0,3585	1,167	-2,008	1,133			40	1,812	-0,3457	1,119	-1,920	1,255
		100	1,563	-0,3584	1,167	-2,007	1,313			60	1,852	-0,3445	1,112	-1,907	1,246
		120	1,596	-0,3583	1,166	-2,006	1,312			80	1,889	-0,3438	1,108	-1,900	1,241
Na	11	40	1,522	-0,3567	1,161	-1,997	1,306	Ar	18	100	1,924	-0,3435	1,106	-1,897	1,239
		60	1,560	-0,3562	1,158	-1,991	1,303			120	1,957	-0,3432	1,104	-1,893	1,236
		80	1,596	-0,3559	1,156	-1,988	1,300			40	1,848	-0,3443	1,114	-1,911	1,250
		100	1,630	-0,3558	1,156	-1,987	1,300			60	1,889	-0,3430	1,106	-1,896	1,239
		120	1,663	-0,3557	1,155	-1,986	1,298			80	1,926	-0,3423	1,102	-1,889	1,234
Mg	12	40	1,582	-0,3545	1,152	-1,980	1,296			100	1,961	-0,3419	1,100	-1,885	1,232
		60	1,620	-0,3538	1,148	-1,974	1,291			120	1,995	-0,3416	1,098	-1,881	1,229
		80	1,656	-0,3535	1,147	-1,970	1,288								

Tabelle 1 a (Forts.)

³ J. HAASE, Z. Naturforsch. **25 a**, 936 [1970].

	<i>Z</i>	<i>U_B</i>	<i>a</i> ₀	<i>a</i> ₁	<i>a</i> ₂ · 10 ²	<i>a</i> ₃ · 10 ⁴	<i>a</i> ₄ · 10 ⁶		<i>Z</i>	<i>U_B</i>	<i>a</i> ₀	<i>a</i> ₁	<i>a</i> ₂ · 10 ²	<i>a</i> ₃ · 10 ⁴	<i>a</i> ₄ · 10 ⁶
K	19	40	1,882	– 0,3431	1,109	– 1,902	1,244	Ge	32	40	2,192	– 0,3333	1,080	– 1,852	1,211
		60	1,924	– 0,3416	1,101	– 1,886	1,233			60	2,239	– 0,3298	1,059	– 1,813	1,184
		80	1,961	– 0,3408	1,096	– 1,878	1,227			80	2,280	– 0,3279	1,048	– 1,792	1,170
		100	1,996	– 0,3404	1,094	– 1,874	1,224			100	2,317	– 0,3268	1,043	– 1,782	1,163
		120	2,030	– 0,3400	1,092	– 1,870	1,221			120	2,352	– 0,3259	1,038	– 1,771	1,155
Ca	20	40	1,914	– 0,3419	1,105	– 1,895	1,239	As	33	40	2,209	– 0,3329	1,079	– 1,851	1,211
		60	1,956	– 0,3403	1,096	– 1,878	1,227			60	2,257	– 0,3292	1,058	– 1,810	1,182
		80	1,994	– 0,3394	1,091	– 1,868	1,220			80	2,298	– 0,3272	1,046	– 1,788	1,167
		100	2,029	– 0,3390	1,088	– 1,864	1,217			100	2,335	– 0,3261	1,040	– 1,777	1,160
		120	2,062	– 0,3385	1,086	– 1,859	1,214			120	2,370	– 0,3251	1,035	– 1,766	1,152
Sc	21	40	1,945	– 0,3408	1,102	– 1,889	1,235	Se	34	40	2,226	– 0,3326	1,078	– 1,851	1,210
		60	1,987	– 0,3390	1,091	– 1,869	1,222			60	2,274	– 0,3287	1,056	– 1,808	1,181
		80	2,025	– 0,3381	1,086	– 1,859	1,215			80	2,315	– 0,3266	1,044	– 1,785	1,165
		100	2,060	– 0,3376	1,083	– 1,854	1,211			100	2,352	– 0,3255	1,038	– 1,773	1,157
		120	2,094	– 0,3372	1,081	– 1,849	1,207			120	2,387	– 0,3244	1,032	– 1,762	1,149
Ti	22	40	1,973	– 0,3398	1,098	– 1,883	1,231	Br	35	40	2,242	– 0,3322	1,078	– 1,851	1,210
		60	2,016	– 0,3379	1,087	– 1,862	1,216			60	2,290	– 0,3282	1,055	– 1,805	1,179
		80	2,054	– 0,3369	1,081	– 1,851	1,209			80	2,332	– 0,3260	1,042	– 1,782	1,163
		100	2,089	– 0,3364	1,078	– 1,846	1,205			100	2,369	– 0,3248	1,036	– 1,769	1,154
		120	2,123	– 0,3359	1,075	– 1,840	1,201			120	2,404	– 0,3237	1,030	– 1,758	1,146
V	23	40	2,000	– 0,3389	1,095	– 1,887	1,227	Kr	36	40	2,257	– 0,3320	1,077	– 1,851	1,211
		60	2,043	– 0,3368	1,083	– 1,854	1,212			60	2,306	– 0,3278	1,053	– 1,803	1,178
		80	2,081	– 0,3357	1,077	– 1,843	1,203			80	2,348	– 0,3255	1,041	– 1,779	1,161
		100	2,117	– 0,3352	1,074	– 1,837	1,200			100	2,385	– 0,3242	1,034	– 1,766	1,152
		120	2,151	– 0,3346	1,071	– 1,831	1,195			120	2,421	– 0,3231	1,028	– 1,753	1,143
Cr	24	40	2,026	– 0,3381	1,092	– 1,873	1,224	Rb	37	40	2,272	– 0,3317	1,077	– 1,851	1,211
		60	2,069	– 0,3358	1,079	– 1,848	1,207			60	2,321	– 0,3273	1,052	– 1,802	1,177
		80	2,108	– 0,3346	1,073	– 1,835	1,199			80	2,363	– 0,3250	1,039	– 1,776	1,159
		100	2,143	– 0,3340	1,069	– 1,829	1,195			100	2,400	– 0,3237	1,032	– 1,763	1,150
		120	2,177	– 0,3334	1,066	– 1,823	1,190			120	2,436	– 0,3225	1,025	– 1,750	1,141
Mn	25	40	2,050	– 0,3373	1,090	– 1,869	1,222	Sr	38	40	2,287	– 0,3315	1,077	– 1,852	1,211
		60	2,094	– 0,3349	1,076	– 1,842	1,204			60	2,336	– 0,3270	1,052	– 1,801	1,176
		80	2,133	– 0,3336	1,069	– 1,829	1,194			80	2,378	– 0,3245	1,038	– 1,774	1,157
		100	2,168	– 0,3329	1,065	– 1,822	1,189			100	2,416	– 0,3231	1,030	– 1,760	1,148
		120	2,203	– 0,3323	1,062	– 1,815	1,184			120	2,452	– 0,3219	1,023	– 1,746	1,138
Fe	26	40	2,073	– 0,3366	1,088	– 1,865	1,219	Y	39	40	2,301	– 0,3312	1,077	– 1,853	1,212
		60	2,117	– 0,3340	1,073	– 1,837	1,200			60	2,350	– 0,3266	1,051	– 1,799	1,175
		80	2,157	– 0,3326	1,065	– 1,822	1,190			80	2,393	– 0,3240	1,036	– 1,771	1,156
		100	2,192	– 0,3319	1,061	– 1,815	1,185			100	2,430	– 0,3226	1,029	– 1,757	1,146
		120	2,227	– 0,3312	1,058	– 1,807	1,179			120	2,466	– 0,3213	1,022	– 1,743	1,136
Co	27	40	2,095	– 0,3359	1,086	– 1,862	1,217	Zr	40	40	2,314	– 0,3310	1,077	– 1,854	1,213
		60	2,140	– 0,3332	1,070	– 1,832	1,196			60	2,364	– 0,3262	1,050	– 1,798	1,174
		80	2,179	– 0,3317	1,062	– 1,816	1,186			80	2,407	– 0,3236	1,035	– 1,769	1,155
		100	2,215	– 0,3310	1,058	– 1,809	1,181			100	2,445	– 0,3222	1,027	– 1,754	1,144
		120	2,250	– 0,3302	1,054	– 1,801	1,175			120	2,481	– 0,3208	1,020	– 1,740	1,134
Ni	28	40	2,116	– 9,3353	1,084	– 1,859	1,216	Nb	41	40	2,327	– 0,3309	1,078	– 1,855	1,214
		60	2,162	– 0,3324	1,068	– 1,827	1,194			60	2,378	– 0,3259	1,049	– 1,798	1,174
		80	2,201	– 0,3309	1,059	– 1,811	1,182			80	2,420	– 0,3232	1,034	– 1,768	1,153
		100	2,237	– 0,3300	1,054	– 1,802	1,176			100	2,458	– 0,3217	1,026	– 1,752	1,143
		120	2,272	– 0,3293	1,050	– 1,794	1,170			120	2,495	– 0,3203	1,018	– 1,737	1,132
Cu	29	40	2,136	– 0,3347	1,083	– 1,857	1,214	Mo	42	49	2,340	– 0,3307	1,078	– 1,856	1,215
		60	2,182	– 0,3317	1,065	– 1,823	1,191			60	2,391	– 0,3257	1,049	– 1,797	1,174
		80	2,222	– 0,3300	1,056	– 1,806	1,179			80	2,434	– 0,3228	1,033	– 1,766	1,152
		100	2,258	– 0,3292	1,051	– 1,797	1,173			100	2,472	– 0,3213	1,025	– 1,750	1,141
		120	2,293	– 0,3284	1,047	– 1,788	1,166			120	2,508	– 0,3198	1,017	– 1,734	1,130
Zn	30	40	2,156	– 0,3342	1,082	– 1,855	1,213	Tc	43	40	2,352	– 0,3306	1,078	– 1,858	1,216
		60	2,202	– 0,3310	1,063	– 1,819	1,188			60	2,404	– 0,3254	1,048	– 1,797	1,173
		80	2,242	– 0,3293	1,053	– 1,801	1,175			80	2,447	– 0,3225	1,032	– 1,765	1,151
		100	2,278	– 0,3283	1,048	– 1,791	1,169			100	2,485	– 0,3209	1,023	– 1,747	1,140
		120	2,313	– 0,3275	1,044	– 1,782	1,163			120	2,521	– 0,3193	1,015	– 1,731	1,129
Ga	31	40	2,174	– 0,3338	1,080	– 1,854	1,212	Ru	44	40	2,364	– 0,3305	1,079	– 1,859	1,217
		60	2,221	– 0,3304	1,061	– 1,816	1,186			60	2,416	– 0,3252	1,048	– 1,797	1,173
		80	2,261	– 0,3285	1,051	– 1,796	1,172			80	2,459	– 0,3221	1,031	– 1,763	1,150
		100	2,298	– 0,3276	1,046	– 1,786	1,166			100	2,497	– 0,3205	1,022	– 1,745	1,138
		120	2,333	– 0,3267	1,040	– 1,776	1,159			120	2,534	– 0,3189	1,014	– 1,729	1,127

Tabelle 1 a (Forts.)

	<i>Z</i>	<i>U_B</i>	<i>a</i> ₀	<i>a</i> ₁	<i>a</i> ₂ · 10 ²	<i>a</i> ₃ · 10 ⁴	<i>a</i> ₄ · 10 ⁶		<i>Z</i>	<i>U_B</i>	<i>a</i> ₀	<i>a</i> ₁	<i>a</i> ₂ · 10 ²	<i>a</i> ₃ · 10 ⁴	<i>a</i> ₄ · 10 ⁶
Rh	45	40	2,376	− 0,3304	1,079	− 1,861	1,219	Ce	58	40	2,502	− 0,3304	1,091	− 1,894	1,245
		60	2,428	− 0,3249	1,048	− 1,797	1,173			60	2,558	− 0,3234	1,051	− 1,808	1,182
		80	2,471	− 0,3218	1,031	− 1,762	1,150			80	2,605	− 0,3193	1,028	− 1,760	1,149
		100	2,510	− 0,3201	1,021	− 1,744	1,137			100	2,644	− 0,3169	1,015	− 1,734	1,130
Pd	46	120	2,547	− 0,3185	1,012	− 1,726	1,125	Pr	59	120	2,683	− 0,3147	1,002	− 1,710	1,114
		40	2,387	− 0,3303	1,080	− 1,863	1,220			40	2,510	− 0,3305	1,093	− 1,897	1,247
		60	2,439	− 0,3247	1,048	− 1,797	1,174			60	2,567	− 0,3234	1,052	− 1,810	1,183
		80	2,483	− 0,3215	1,030	− 1,761	1,149			80	2,613	− 0,3192	1,028	− 1,761	1,149
Ag	47	100	2,522	− 0,3198	1,020	− 1,742	1,136	Nd	60	100	2,653	− 0,3168	1,014	− 1,734	1,130
		120	2,559	− 0,3181	1,011	− 1,724	1,124			120	2,692	− 0,3145	1,002	− 1,709	1,113
		40	2,398	− 0,3303	1,081	− 1,865	1,222			40	2,518	− 0,3306	1,094	− 1,900	1,249
		60	2,451	− 0,3245	1,048	− 1,797	1,174			60	2,575	− 0,3234	1,052	− 1,811	1,184
Cd	48	80	2,495	− 0,3213	1,030	− 1,761	1,149	Pm	61	80	2,622	− 0,3191	1,028	− 1,762	1,150
		100	2,533	− 0,3194	1,019	− 1,741	1,135			100	2,662	− 0,3167	1,014	− 1,734	1,130
		120	2,570	− 0,3177	1,010	− 1,722	1,123			120	2,700	− 0,3143	1,002	− 1,709	1,113
		40	2,409	− 0,3302	1,081	− 1,867	1,224			40	2,526	− 0,3306	1,095	− 1,903	1,252
In	49	60	2,462	− 0,3244	1,048	− 1,797	1,174	Sm	62	60	2,583	− 0,3234	1,053	− 1,813	1,186
		80	2,506	− 0,3210	1,029	− 1,760	1,148			80	2,630	− 0,3191	1,028	− 1,762	1,150
		100	2,545	− 0,3191	1,019	− 1,740	1,134			100	2,670	− 0,3165	1,014	− 1,734	1,130
		120	2,582	− 0,3174	1,009	− 1,721	1,121			120	2,709	− 0,3142	1,001	− 1,709	1,113
Sn	50	40	2,419	− 0,3302	1,082	− 1,870	1,226	Eu	63	40	2,533	− 0,3307	1,096	− 1,906	1,254
		60	2,473	− 0,3242	1,048	− 1,798	1,174			60	2,591	− 0,3234	1,054	− 1,815	1,187
		80	2,517	− 0,3208	1,029	− 1,759	1,148			80	2,638	− 0,3190	1,029	− 1,736	1,151
		100	2,556	− 0,3188	1,018	− 1,738	1,133			100	2,687	− 0,3164	1,014	− 1,735	1,131
Sb	51	120	2,593	− 0,3170	1,008	− 1,719	1,120	Gd	64	120	2,717	− 0,3140	1,001	− 1,708	1,113
		40	2,429	− 0,3302	1,083	− 1,872	1,227			40	2,541	− 0,3308	1,098	− 1,909	1,256
		60	2,483	− 0,3241	1,048	− 1,799	1,175			60	2,599	− 0,3234	1,054	− 1,817	1,188
		80	2,528	− 0,3206	1,028	− 1,759	1,148			80	2,646	− 0,3189	1,029	− 1,764	1,151
Te	52	100	2,567	− 0,3186	1,017	− 1,738	1,133	Tb	65	100	2,687	− 0,3163	1,015	− 1,735	1,131
		120	2,604	− 0,3167	1,007	− 1,718	1,119			120	2,726	− 0,3139	1,001	− 1,708	1,113
		40	2,439	− 0,3302	1,084	− 1,874	1,229			40	2,548	− 0,3309	1,099	− 1,912	1,259
		60	2,493	− 0,3240	1,048	− 1,800	1,176			60	2,607	− 0,3334	1,055	− 1,819	1,190
J	53	80	2,538	− 0,3204	1,028	− 1,759	1,147	Dy	66	80	2,654	− 0,3189	1,029	− 1,765	1,152
		100	2,577	− 0,3183	1,017	− 1,737	1,132			100	2,695	− 0,3162	1,015	− 1,735	1,131
		120	2,615	− 0,3164	1,006	− 1,716	1,118			120	2,734	− 0,3137	1,001	− 1,708	1,112
		40	2,449	− 0,3302	1,085	− 1,877	1,231			40	2,555	− 0,3310	1,100	− 1,915	1,261
Xe	54	60	2,503	− 0,3239	1,048	− 1,801	1,177	Ho	67	60	2,614	− 0,3234	1,056	− 1,820	1,191
		80	2,548	− 0,3202	1,028	− 1,759	1,147			80	2,662	− 0,3188	1,030	− 1,766	1,153
		100	2,587	− 0,3181	1,016	− 1,736	1,132			100	2,702	− 0,3161	1,015	− 1,736	1,131
		120	2,625	− 0,3161	1,006	− 1,715	1,117			120	2,741	− 0,3136	1,001	− 1,708	1,112
Cs	55	40	2,458	− 0,3302	1,086	− 1,880	1,233	Er	68	40	2,563	− 0,3311	1,101	− 1,918	1,263
		60	2,513	− 0,3237	1,049	− 1,801	1,117			60	2,622	− 0,3235	1,057	− 1,822	1,193
		80	2,558	− 0,3200	1,028	− 1,759	1,147			80	2,669	− 0,3188	1,030	− 1,767	1,153
		100	2,597	− 0,3179	1,016	− 1,735	1,131			100	2,710	− 0,3161	1,015	− 1,736	1,132
Ba	56	120	2,635	− 0,3159	1,005	− 1,714	1,117	Tm	69	120	2,749	− 0,3135	1,001	− 1,708	1,112
		40	2,467	− 0,3302	1,087	− 1,883	1,236			40	2,569	− 0,3313	1,103	− 1,921	1,266
		60	2,523	− 0,3237	1,049	− 1,803	1,178			60	2,629	− 0,3235	1,057	− 1,824	1,194
		80	2,568	− 0,3198	1,028	− 1,759	1,148			80	2,677	− 0,3188	1,031	− 1,769	1,154
La	57	100	2,607	− 0,3177	1,015	− 1,735	1,131	Yb	70	100	2,717	− 0,3160	1,015	− 1,737	1,132
		120	2,645	− 0,3156	1,004	− 1,713	1,116			120	2,757	− 0,3133	1,001	− 1,708	1,112
		40	2,476	− 0,3303	1,088	− 1,885	1,238			40	2,576	− 0,3314	1,104	− 1,924	1,268
		60	2,532	− 0,3236	1,049	− 1,804	1,179			60	2,636	− 0,3235	1,058	− 1,826	1,196

Tabelle 1 a (Forts.)

	Z	U_B	a_0	a_1	$a_2 \cdot 10^2$	$a_3 \cdot 10^4$	$a_4 \cdot 10^6$		Z	U_B	a_0	a_1	$a_2 \cdot 10^2$	$a_3 \cdot 10^4$	$a_4 \cdot 10^6$
Lu	71	40	2,596	−0,3318	1,108	−1,933	1,275	Pb	82	40	2,659	−0,3333	1,121	−1,960	1,294
		60	2,656	−0,3237	1,061	−1,833	1,200			60	2,723	−0,3246	1,072	−1,857	1,218
		80	2,705	−0,3187	1,033	−1,774	1,158			80	2,773	−0,3191	1,040	−1,791	1,170
		100	2,746	−0,3158	1,016	−1,740	1,134			100	2,815	−0,3157	1,021	−1,752	1,142
		120	2,786	−0,3130	1,001	−1,709	1,113			120	2,856	−0,3125	1,004	−1,716	1,117
Hf	72	40	2,602	−0,3319	1,109	−1,936	1,277	Bi	83	40	2,664	−0,3334	1,122	−1,962	1,295
		60	2,663	−0,3238	1,062	−1,835	1,202			60	2,728	−0,3247	1,073	−1,859	1,220
		80	2,712	−0,3187	1,033	−1,775	1,159			80	2,778	−0,3191	1,041	−1,793	1,171
		100	2,753	−0,3158	1,017	−1,741	1,135			100	2,821	−0,3158	1,022	−1,753	1,143
		120	2,793	−0,3129	1,001	−1,709	1,113			120	2,861	−0,3125	1,004	−1,717	1,118
Ta	73	40	2,608	−0,3320	1,110	−1,939	1,279	Po	84	40	2,670	−0,3336	1,123	−1,964	1,297
		60	2,669	−0,3238	1,063	−1,837	1,203			60	2,734	−0,3248	1,074	−1,861	1,221
		80	2,718	−0,3188	1,034	−1,777	1,160			80	2,784	−0,3192	1,042	−1,794	1,173
		100	2,759	−0,3157	1,017	−1,742	1,135			100	2,826	−0,3158	1,022	−1,754	1,144
		120	2,799	−0,3128	1,001	−1,710	1,113			120	2,867	−0,3125	1,004	−1,718	1,118
W	74	40	2,614	−0,3322	1,111	−1,941	1,281	At	85	50	2,675	−0,3337	1,124	−1,966	1,298
		60	2,676	−0,3239	1,064	−1,839	1,205			60	2,739	−0,3249	1,075	−1,864	1,223
		80	2,725	−0,3188	1,035	−1,778	1,161			80	2,789	−0,3193	1,042	−1,796	1,174
		100	2,766	−0,3157	1,017	−1,742	1,136			100	2,832	−0,3158	1,023	−1,756	1,125
		120	2,806	−0,3128	1,001	−1,710	1,114			120	2,873	−0,3125	1,005	−1,718	1,119
Re	75	40	2,620	−0,3323	1,113	−1,944	1,283	Rn	86	40	2,680	−0,3339	1,125	−1,968	1,299
		60	2,682	−0,3240	1,065	−1,841	1,207			60	2,744	−0,3250	1,076	−1,866	1,224
		80	2,731	−0,3188	1,035	−1,780	1,162			80	2,795	−0,3193	1,043	−1,798	1,175
		100	2,773	−0,3157	1,018	−1,774	1,137			100	2,837	−0,3158	1,024	−1,757	1,146
		120	2,813	−0,3127	1,001	−1,711	1,114			120	2,878	−0,3125	1,005	−1,719	1,120
Os	76	40	2,626	−0,3324	1,114	−1,946	1,284	Fr	87	40	2,684	−0,3340	1,126	−1,970	1,300
		60	2,688	−0,3241	1,066	−1,844	1,208			60	2,749	−0,3251	1,077	−1,868	1,226
		80	2,737	−0,3188	1,036	−1,781	1,163			80	2,800	−0,3194	1,044	−1,799	1,176
		100	2,779	−0,3157	1,018	−1,745	1,137			100	2,843	−0,3159	1,024	−1,758	1,147
		120	2,819	−0,3127	1,002	−1,711	1,114			120	2,884	−0,3125	1,006	−1,720	1,120
Ir	77	40	2,632	−0,3326	1,115	−1,949	1,286	Ra	88	40	2,689	−0,3342	1,127	−1,971	1,301
		60	2,694	−0,3241	1,067	−1,846	1,210			60	2,754	−0,3253	1,078	−1,870	1,227
		80	2,743	−0,3188	1,036	−1,783	1,164			80	2,805	−0,3195	1,045	−1,801	1,177
		100	2,785	−0,3157	1,019	−1,746	1,138			100	2,848	−0,3159	1,025	−1,760	1,148
		120	2,825	−0,3126	1,002	−1,712	1,115			120	2,889	−0,3125	1,006	−1,721	1,121
Pt	78	40	2,638	−0,3327	1,116	−1,951	1,288	Ac	89	40	2,694	−0,3343	1,128	−1,973	1,302
		60	2,700	−0,3242	1,068	−1,848	1,211			60	2,759	−0,3254	1,079	−1,872	1,229
		80	2,750	−0,3189	1,037	−1,784	1,165			80	2,810	−0,3195	1,046	−1,803	1,179
		100	2,791	−0,3157	1,019	−1,747	1,139			100	2,853	−0,3160	1,026	−1,761	1,149
		120	2,832	−0,3126	1,002	−1,713	1,115			120	2,894	−0,3125	1,007	−1,722	1,121
Au	79	40	2,643	−0,3329	1,118	−1,954	1,290	Th	90	40	2,699	−0,3344	1,129	−1,974	1,303
		60	2,706	−0,3234	1,069	−1,850	1,213			60	2,764	−0,3255	1,080	−1,874	1,230
		80	2,756	−0,3189	1,038	−1,786	1,167			80	2,815	−0,3196	1,047	−1,805	1,180
		100	2,797	−0,3157	1,020	−1,748	1,140			100	2,858	−0,3160	1,026	−1,762	1,149
		120	2,838	−0,3126	1,003	−1,713	1,116			120	2,900	−0,3126	1,007	−1,723	1,122
Hg	80	40	2,649	−0,3330	1,119	−1,956	1,291	Pa	91	40	2,703	−0,3346	1,130	−1,976	1,304
		60	2,712	−0,3244	1,070	−1,852	1,215			60	2,769	−0,3256	1,081	−1,876	1,232
		80	2,761	−0,3190	1,039	−1,788	1,168			80	2,820	−0,3197	1,047	−1,806	1,181
		100	2,803	−0,3157	1,020	−1,749	1,140			100	2,863	−0,3161	1,027	−1,764	1,151
		120	2,844	−0,3125	1,003	−1,714	1,116			120	2,905	−0,3126	1,008	−1,724	1,123
Tl	81	40	2,654	−0,3331	1,120	−1,958	1,293	U	92	40	2,708	−0,3347	1,131	−1,977	1,305
		60	2,717	−0,3245	1,071	−1,855	1,216			60	2,774	−0,3257	1,082	−1,878	1,233
		80	2,767	−0,3190	1,039	−1,789	1,169			80	2,825	−0,3198	1,048	−1,808	1,182
		100	2,809	−0,3157	1,021	−1,750	1,141			100	2,868	−0,3161	1,028	−1,765	1,151
		120	2,850	−0,3125	1,003	−1,715	1,117			120	2,910	−0,3126	1,008	−1,725	1,123

Tab. 1 a. Zusammenstellung der Koeffizienten a_n zur Berechnung der Beträge der komplexen Formfaktoren nach Gl. (7) für die Atome der Kernladungszahlen 6–92. U_B bedeutet die Beschleunigungsspannung in kV.

zwar gemäß:

$$a_i = \sum_{m=0}^2 A_{i,m} U^m, \quad b_i = \sum_{m=0}^2 B_{i,m} U^m$$

$$(i = 0, 1, 2, 3, 4). \quad (9)$$

Zusammenfassend ergibt sich für die Beträge und

Phasen der komplexen Formfaktoren folgende Darstellung:

$$|f(s, U)| = \exp \left\{ \sum_{n=0}^4 \left(\sum_{m=0}^2 A_{n,m} U^m \right) s^n \right\}, \quad (10)$$

$$\eta(s, U) = \sum_{n=0}^4 \left(\sum_{m=0}^2 B_{n,m} U^m \right) s^n. \quad (11)$$

	Z	U_B	$b_0 \cdot 10^2$	$b_1 \cdot 10^2$	$b_2 \cdot 10^3$	$b_3 \cdot 10^5$	$b_4 \cdot 10^7$		Z	U_B	$b_0 \cdot 10^2$	$b_1 \cdot 10^2$	$b_2 \cdot 10^3$	$b_3 \cdot 10^5$	$b_4 \cdot 10^7$
C	6	40	1,390	2,819	-0,6501	0,8905	-0,4903	K	19	40	4,414	6,228	-1,273	1,450	-0,6837
		60	1,165	2,362	-0,5554	0,7475	-0,4105			60	3,815	5,749	-1,083	1,235	-0,5810
		80	1,032	2,096	-0,5013	0,6646	-0,3649			80	3,441	5,117	-0,9714	1,104	-0,5183
		100	0,9587	1,941	-0,4678	0,6130	-0,3353			100	3,216	4,747	-0,9052	1,024	-0,4796
N	7	120	0,8836	1,793	-0,4355	0,5684	-0,3115	Ca	20	120	2,995	4,390	-0,8409	0,9482	-0,4435
		40	1,639	3,191	-0,7197	0,9702	-0,5280			40	4,618	7,083	-1,305	1,466	-0,6821
		60	1,376	2,674	-0,6140	0,8155	-0,4425			60	4,001	5,967	-1,111	1,252	-0,5821
		80	1,220	2,374	-0,5534	0,7255	-0,3936			80	3,616	5,312	-0,9958	1,118	-0,5188
O	8	100	1,134	2,198	-0,5162	0,6692	-0,3616	Sc	21	100	3,382	4,928	-0,9280	1,039	-0,4805
		120	1,046	2,031	-0,4808	0,6204	-0,3358			120	3,151	4,559	-0,8623	0,9622	-0,4449
		40	1,886	3,549	-0,7840	1,041	-0,5601			40	4,816	7,333	-1,335	1,480	-0,6792
		60	1,587	2,975	-0,6679	0,8752	-0,4692			60	4,188	6,180	-1,136	1,263	-0,5795
F	9	80	1,409	2,642	-0,6014	0,7791	-0,4175	Ti	22	80	3,789	5,504	-1,019	1,131	-0,5176
		100	1,310	2,446	-0,5608	0,7189	-0,3837			100	3,547	5,107	-0,9496	1,051	-0,4800
		120	1,209	2,260	-0,5224	0,6664	-0,3563			120	3,307	4,724	-0,8821	0,9730	-0,4439
		40	2,133	3,893	-0,8435	1,103	-0,5866	V	23	40	5,010	7,576	-1,364	1,493	-0,6762
He	10	60	1,797	3,265	-0,7182	0,9289	-0,4922			60	4,369	6,388	-1,161	1,276	-0,5779
		80	1,599	2,899	-0,6459	0,8267	-0,4377			80	3,960	5,690	-1,041	1,142	-0,5165
		100	1,486	2,685	-0,6022	0,7630	-0,4023			100	3,710	5,281	-0,9704	1,062	-0,4789
Na	11	120	1,372	2,481	-0,5609	0,7075	-0,3737	Cr	24	120	3,461	4,886	-0,9018	0,9843	-0,4439
		40	2,377	4,225	-0,8990	1,159	-0,6088			40	5,201	7,814	-1,391	1,502	-0,6701
		60	2,008	3,545	-0,7648	0,9761	-0,5111			60	4,548	6,592	-1,185	1,286	-0,5749
		80	1,787	3,149	-0,6876	0,8695	-0,4549			80	4,127	5,874	-1,063	1,153	-0,5146
Mg	12	100	1,662	2,916	-0,6409	0,8029	-0,4183	Mn	25	100	3,871	5,453	-0,9905	1,072	-0,4776
		120	1,536	2,695	-0,5966	0,7440	-0,3881			120	3,616	5,045	-0,9200	0,9929	-0,4418
		40	2,618	4,548	-0,9511	1,208	-0,6276			40	5,382	8,048	-1,417	1,512	-0,6652
		60	2,217	3,816	-0,8087	1,019	-0,5272			60	4,723	6,793	-1,207	1,295	-0,5709
Al	13	80	1,976	3,391	-0,7265	0,9076	-0,4691	Fe	26	80	4,292	6,055	-1,083	1,162	-0,5118
		100	1,838	3,141	-0,6671	0,8387	-0,4318			100	4,030	5,621	-0,1010	1,080	-0,4750
		120	1,700	2,903	-0,6303	0,7772	-0,4006			120	3,768	5,202	-0,9377	1,001	-0,4394
		40	2,857	4,860	-0,9997	1,252	-0,6427	Co	27	40	5,567	8,275	-1,441	1,516	-0,6556
Si	14	60	2,424	4,080	-0,8500	1,057	-0,5407			60	4,894	6,990	-1,229	1,302	-0,5663
		80	2,164	3,626	-0,7632	0,9420	-0,4811			80	4,457	6,232	-1,103	1,168	-0,5075
		100	2,014	3,359	-0,7113	0,8711	-0,4432			100	4,185	5,787	-1,028	1,089	-0,4729
P	15	120	1,864	3,105	-0,6617	0,8067	-0,4108	Ni	28	120	3,918	5,356	-0,9548	1,008	-0,4367
		40	3,091	5,164	-0,1046	1,292	-0,6555			40	5,737	8,501	-1,466	1,524	-0,6493
		60	2,630	4,337	-0,8890	1,092	-0,5517			60	5,063	7,183	-1,250	1,308	-0,5607
		80	2,350	3,855	-0,7979	0,9732	-0,4912	Cu	29	80	4,619	6,405	-1,121	1,174	-0,5024
S	16	100	1,189	3,572	-0,7434	0,9001	-0,4526			100	4,340	5,950	-1,046	1,095	-0,4690
		120	2,027	3,302	-0,6917	0,8342	-0,4199			120	4,066	5,507	-0,9711	1,014	-0,4333
		40	3,322	5,459	-1,089	1,327	-0,6655			40	5,907	8,720	-1,489	1,527	-0,6402
		60	2,833	4,587	-0,9258	1,123	-0,5610	Zn	30	60	5,228	7,372	-1,270	1,313	-0,5541
Cl	17	80	2,536	4,078	-0,8308	1,001	-0,4996			80	4,777	6,576	-1,139	1,178	-0,4973
		100	2,363	3,779	-0,7738	0,9263	-0,4602			100	4,493	6,109	-1,063	1,100	-0,4646
		120	2,191	3,493	-0,7197	0,8581	-0,4266			120	4,213	5,656	-0,9868	1,019	-0,4293
Ar	18	40	3,549	5,747	-1,130	1,358	-0,6733	Ga	31	40	6,068	8,936	-1,511	1,531	-0,6317
		60	3,035	4,830	-0,9605	1,150	-0,5678			60	5,390	7,558	-1,289	1,316	-0,5469
		80	2,720	4,295	-0,8618	1,026	-0,5060			80	4,932	6,745	-1,157	1,183	-0,4921
		100	2,536	3,981	-0,8028	0,9502	-0,4667			100	4,643	6,267	-1,079	1,104	-0,4603
		120	2,353	3,681	-0,7465	0,8802	-0,4324			120	4,358	5,803	-1,002	1,023	-0,4249
		40	3,773	6,027	-1,169	1,385	-0,6782			40	6,227	9,148	-1,533	1,534	-0,6218
		60	3,234	5,068	-0,9936	1,175	-0,5734			60	5,547	7,741	-1,307	1,318	-0,5393
		80	2,904	4,507	-0,8911	1,049	-0,5105			80	5,085	6,910	-1,173	1,186	-0,4858
		100	2,708	4,179	-0,8302	0,9716	-0,4715			100	4,792	6,422	-1,095	1,107	-0,4546
		120	2,515	3,864	-0,7719	0,9001	-0,4369			120	4,500	5,947	-1,017	1,027	-0,4206
		40	3,989	6,301	-1,206	1,411	-0,6825			40	6,379	9,356	-1,553	1,535	-0,6116
		60	3,430	5,300	-1,025	1,197	-0,5774			60	5,700	7,922	-1,325	1,321	-0,5319
		80	3,083	4,716	-0,9196	1,070	-0,5151			80	5,235	7,073	-1,189	1,188	-0,4791
		100	2,878	4,372	-0,8566	0,9915	-0,4757			100	4,938	6,574	-1,110	1,110	-0,4489
		120	2,676	4,043	-0,7959	0,9176	-0,4399			120	4,642	6,089	-1,031	1,029	-0,4151
		40	4,204	6,568	-1,240	1,431	-0,6830			40	6,526	9,560	-1,573	1,537	-0,6015
		60	3,625	5,528	-1,054	1,216	-0,5788			60	5,850	8,098	-1,342	1,321	-0,5232
		80	3,264	4,919	-0,9457	1,087	-0,5163			80	5,384	7,233	-1,204	1,188	-0,4713
		100	3,046	4,563	-0,8816	1,009	-0,4784			100	5,085	6,723	-1,123	1,110	-0,4412
		120	2,836	4,219	-0,8189	0,9336	-0,4420			120	4,782	6,229	-1,044	1,030	-0,4093

Tab. 1 b (Forts.)

	<i>Z</i>	<i>U_B</i>	<i>b₀ · 10²</i>	<i>b₁ · 10²</i>	<i>b₂ · 10³</i>	<i>b₃ · 10⁵</i>	<i>b₄ · 10⁷</i>		<i>Z</i>	<i>U_B</i>	<i>b₀ · 10²</i>	<i>b₁ · 10²</i>	<i>b₂ · 10³</i>	<i>b₃ · 10⁵</i>	<i>b₄ · 10⁷</i>
Ge 32	40	6,669	9,760	— 1,593	1,537	— 0,5906		Rh 45	40	8,115	12,09	— 1,802	1,518	— 0,4425	
	60	5,999	8,272	— 1,358	1,320	— 0,5135			60	7,598	10,30	— 1,526	1,271	— 0,3695	
	80	5,528	7,390	— 1,219	1,189	— 0,4636			80	7,163	9,236	— 1,368	1,139	— 0,3339	
	100	5,227	6,871	— 1,137	1,111	— 0,4348			100	6,852	8,609	— 1,279	1,072	— 0,3208	
As 33	120	4,919	6,367	— 1,057	1,032	— 0,4038		Pd 46	120	6,534	7,993	— 1,188	0,9940	— 0,2967	
	40	6,806	9,957	— 1,611	1,537	— 0,5798			40	8,196	12,25	— 1,813	1,517	— 0,4326	
	60	6,141	8,443	— 1,374	1,320	— 0,5046			60	7,698	10,44	— 1,536	1,264	— 0,3571	
	80	5,670	7,545	— 1,233	1,189	— 0,4558			80	7,269	9,365	— 1,377	1,134	— 0,3231	
	100	5,365	7,017	— 1,151	1,112	— 0,4280			100	6,960	8,731	— 1,287	1,066	— 0,3108	
	120	5,056	6,503	— 1,069	1,032	— 0,3967			120	6,644	8,107	— 1,196	0,9884	— 0,2871	
Se 34	40	6,941	10,15	— 1,629	1,535	— 0,5676		Ag 47	40	8,275	12,41	— 1,830	1,517	— 0,4225	
	60	6,283	8,611	— 1,388	1,317	— 0,4936			60	7,799	10,58	— 1,546	1,257	— 0,3439	
	80	5,807	7,698	— 1,247	1,189	— 0,4482			80	7,378	9,491	— 1,385	1,125	— 0,3099	
	100	5,500	7,161	— 1,164	1,112	— 0,4217			100	7,072	8,849	— 1,295	1,058	— 0,2982	
	120	5,191	6,636	— 1,081	1,031	— 0,3895			120	6,752	8,220	— 1,203	0,9822	— 0,2772	
Br 35	40	7,071	10,34	— 1,646	1,533	— 0,5553		Cd 48	40	8,349	12,56	— 1,845	1,517	— 0,4134	
	60	6,420	8,776	— 1,403	1,315	— 0,4835			60	7,891	10,72	— 1,556	1,252	— 0,3326	
	80	5,946	7,848	— 1,260	1,185	— 0,4382			80	7,479	9,616	— 1,394	1,118	— 0,2987	
	100	5,634	7,302	— 1,177	1,111	— 0,4140			100	7,176	8,966	— 1,302	1,053	— 0,2898	
	120	5,322	6,768	— 1,093	1,030	— 0,3825			120	6,861	8,330	— 1,210	0,9748	— 0,2662	
Kr 36	40	7,196	10,53	— 1,663	1,531	— 0,5433		In 49	40	8,423	12,72	— 1,858	1,515	— 0,4030	
	60	6,552	8,939	— 1,417	1,313	— 0,4731			60	7,984	10,85	— 1,566	1,245	— 0,3202	
	80	6,080	7,996	— 1,272	1,183	— 0,4288			80	7,577	9,740	— 1,402	1,112	— 0,2875	
	100	5,766	7,441	— 1,189	1,110	— 0,4059			100	7,279	9,084	— 1,310	1,044	— 0,2768	
	120	5,453	6,898	— 1,104	1,029	— 0,3750			120	6,964	8,440	— 1,217	0,9688	— 0,2567	
Rb 37	40	7,312	10,71	— 1,681	1,531	— 0,5331		Sn 50	40	8,489	12,87	— 1,872	1,516	— 0,3949	
	60	6,682	9,100	— 1,431	1,309	— 0,4622			60	8,074	10,98	— 1,575	1,238	— 0,3074	
	80	6,210	8,142	— 1,285	1,181	— 0,4201			80	7,674	9,862	— 1,410	1,104	— 0,2758	
	100	5,896	7,578	— 1,200	1,107	— 0,3975			100	7,377	9,200	— 1,318	1,038	— 0,2668	
	120	5,583	7,026	— 1,114	1,025	— 0,3662			120	7,068	8,548	— 1,224	0,9611	— 0,2457	
Sr 38	40	7,426	10,89	— 1,697	1,530	— 0,5216		Sb 51	40	8,556	13,02	— 1,884	1,516	— 0,3851	
	60	6,807	9,258	— 1,444	1,306	— 0,4515			60	8,157	11,12	— 1,585	1,233	— 0,2966	
	80	6,340	8,285	— 1,296	1,176	— 0,4092			80	7,771	9,982	— 1,417	1,096	— 0,2630	
	100	6,026	7,712	— 1,211	1,103	— 0,3877			100	7,476	9,314	— 1,325	1,030	— 0,2553	
	120	5,706	7,153	— 1,125	1,024	— 0,3595			120	7,166	8,656	— 1,231	0,9554	— 0,2364	
Y 39	40	7,537	11,07	— 1,713	1,528	— 0,5102		Te 52	40	8,617	13,17	— 1,898	1,516	— 0,3769	
	60	6,928	9,414	— 1,457	1,303	— 0,4410			60	8,241	11,25	— 1,594	1,226	— 0,2846	
	80	6,466	8,427	— 1,308	1,172	— 0,3990			80	7,863	10,10	— 1,425	1,088	— 0,2515	
	100	6,150	7,846	— 1,222	1,100	— 0,3793			100	7,571	9,426	— 1,332	1,023	— 0,2443	
	120	5,830	7,278	— 1,135	1,021	— 0,3514			120	7,268	8,761	— 1,236	0,9464	— 0,2246	
Zr 40	40	7,643	11,25	— 1,729	1,526	— 0,4985		J 53	40	8,678	13,31	— 1,910	1,516	— 0,3681	
	60	7,049	9,567	— 1,469	1,297	— 0,4288			60	8,322	11,38	— 1,603	1,220	— 0,2726	
	80	6,588	8,567	— 1,319	1,168	— 0,3888			80	7,950	10,22	— 1,433	1,082	— 0,2406	
	100	6,274	7,978	— 1,232	1,097	— 0,3699			100	7,667	9,537	— 1,338	1,014	— 0,2324	
	120	5,955	7,401	— 1,144	1,017	— 0,3418			120	7,364	8,866	— 1,243	0,9392	— 0,2142	
Nb 41	40	7,745	11,42	— 1,744	1,525	— 0,4873		Xe 54	40	8,732	13,46	— 1,924	1,518	— 0,3610	
	60	7,166	9,717	— 1,481	1,292	— 0,4169			60	8,402	11,50	— 1,611	1,213	— 0,2600	
	80	6,709	8,704	— 1,329	1,163	— 0,3782			80	8,040	10,34	— 1,440	1,073	— 0,2278	
	100	6,394	8,107	— 1,242	1,093	— 0,3606			100	7,758	9,647	— 1,345	1,007	— 0,2213	
	120	6,076	7,522	— 1,153	1,012	— 0,3326			120	7,458	8,970	— 1,249	0,9324	— 0,2043	
Mo 42	40	7,843	11,52	— 1,759	1,523	— 0,4757		Cs 55	40	8,788	13,60	— 1,936	1,518	— 0,3524	
	60	7,277	9,867	— 1,493	1,288	— 0,4059			60	8,476	11,63	— 1,620	1,207	— 0,2486	
	80	6,823	8,841	— 1,340	1,159	— 0,3687			80	8,127	10,45	— 1,447	1,065	— 0,2156	
	100	6,510	8,236	— 1,252	1,089	— 0,3514			100	7,849	9,755	— 1,351	0,9984	— 0,2096	
	120	6,191	7,643	— 1,163	1,010	— 0,3250			120	7,551	9,072	— 1,254	0,9240	— 0,1932	
Tc 43	40	7,937	11,76	— 1,774	1,521	— 0,4648		Ba 56	40	8,839	13,74	— 1,948	1,518	— 0,3445	
	60	7,389	10,01	— 1,504	1,281	— 0,3930			60	8,554	11,75	— 1,627	1,198	— 0,2352	
	80	6,943	8,973	— 1,349	1,151	— 0,3557			80	8,210	10,56	— 1,453	1,057	— 0,2038	
	100	6,628	8,361	— 1,261	1,083	— 0,3410			100	7,937	9,862	— 1,357	0,9899	— 0,1978	
	120	6,310	7,760	— 1,171	1,003	— 0,3147			120	7,642	9,173	— 1,260	0,9163	— 0,1826	
Ru 44	40	8,027	11,92	— 1,788	1,520	— 0,4539		La 57	40	8,886	13,88	— 1,961	1,520	— 0,3380	
	60	7,494	10,16	— 1,515	1,276	— 0,3816			60	8,620	11,87	— 1,636	1,194	— 0,2253	
	80	7,054	9,106	— 1,359	1,145	— 0,3449			80	8,290	10,68	— 1,460	1,049	— 0,1921	
	100	6,742	8,486	— 1,270	1,077	— 0,3304			100	8,023	9,968	— 1,363	0,9817	— 0,1864	
	120	6,422	7,878	— 1,180	0,9993	— 0,3061			120	7,733	9,272	— 1,265	0,9077	— 0,1715	

Tab. 1 b (Forts.)

	Z	U_B	$b_0 \cdot 10^2$	$b_1 \cdot 10^2$	$b_2 \cdot 10^3$	$b_3 \cdot 10^5$	$b_4 \cdot 10^7$		Z	U_B	$b_0 \cdot 10^2$	$b_1 \cdot 10^2$	$b_2 \cdot 10^3$	$b_3 \cdot 10^5$	$b_4 \cdot 10^7$
Ce	58	40	8,929	14,02	-1,973	1,522	-0,3320	Lu	71	40	9,335	15,66	-2,113	1,544	-0,2669
		60	8,689	11,99	-1,644	1,188	-0,2138			60	9,384	13,45	-1,739	1,115	-0,07900
		80	8,373	10,78	-1,466	1,039	-0,1787			80	9,221	12,12	-1,539	0,9351	-0,03047
		100	8,108	10,07	-1,368	0,9727	-0,1745			100	9,041	11,33	-1,430	0,8558	-0,02288
		120	7,820	9,371	-1,271	0,8994	-0,1606			120	8,814	10,56	-1,325	0,7823	-0,01554
Pr	59	40	8,972	14,16	-1,985	1,524	-0,3259	Hf	72	40	9,357	15,78	-2,122	1,544	-0,2622
		60	8,754	12,11	-1,653	1,182	-0,2031			60	9,428	13,55	-1,745	1,108	-0,06812
		80	8,450	10,89	-1,472	1,031	-0,1671			80	9,277	12,21	-1,543	0,9260	-0,01844
		100	8,192	10,18	-1,374	0,9633	-0,1621			100	9,100	11,42	-1,434	0,8476	-0,01214
		120	7,908	9,468	-1,275	0,8901	-0,1489			120	8,877	10,65	-1,329	0,7743	-0,005540
Nd	60	40	9,011	14,29	-1,997	1,527	-0,3202	Ta	73	40	9,371	15,89	-2,132	1,548	-0,2611
		60	8,819	12,23	-1,660	1,175	-0,1911			60	9,465	13,65	-1,752	1,105	-0,06026
		80	8,522	11,00	-1,479	1,024	-0,1563			80	9,326	12,31	-1,549	0,9195	-0,008709
		100	8,270	10,28	-1,379	0,9557	-0,1515			100	9,162	11,51	-1,437	0,8369	0,0005563
		120	7,990	9,565	-1,280	0,8824	-0,1386			120	8,947	10,73	-1,331	0,7618	0,008217
Pm	61	40	9,053	14,42	-2,008	1,527	-0,3132	W	74	40	9,386	16,01	-2,141	1,551	-0,2589
		60	8,885	12,35	-1,667	1,167	-0,1783			60	9,505	13,75	-1,758	1,099	-0,05039
		80	8,595	11,11	-1,485	1,016	-0,1445			80	9,378	12,40	-1,553	0,9111	0,002575
		100	8,348	10,38	-1,385	0,9477	-0,1404			100	9,216	11,60	-1,442	0,8293	0,01073
		120	8,071	9,662	-1,286	0,8749	-0,1284			120	9,008	10,81	-1,334	0,7533	0,01852
Sm	62	40	9,084	14,55	-2,021	1,531	-0,3094	Re	75	40	9,408	16,12	-2,149	1,549	-0,2534
		60	8,941	12,46	-1,675	1,163	-0,1685			60	9,543	13,85	-1,764	1,093	-0,04045
		80	8,666	11,22	-1,491	1,008	-0,1330			80	9,424	12,49	-1,558	0,9039	0,01280
		100	8,426	10,48	-1,389	0,9376	-0,1278			100	9,272	11,69	-1,445	0,8205	0,02183
		120	8,155	9,755	-1,290	0,8646	-0,1162			120	9,067	10,90	-1,338	0,7456	0,02829
Eu	63	40	9,125	14,68	-2,031	1,530	-0,3013	Os	76	40	9,417	16,23	-2,158	1,553	-0,2535
		60	8,994	12,58	-1,684	1,159	-0,1597			60	9,571	13,95	-1,772	1,092	-0,03497
		80	8,731	11,32	-1,497	1,001	-0,1225			80	9,474	12,58	-1,562	0,8955	0,02390
		100	8,500	10,58	-1,395	0,9291	-0,1163			100	9,325	11,77	-1,449	0,8121	0,03255
		120	8,231	9,849	-1,295	0,8572	-0,1062			120	9,131	10,98	-1,340	0,7339	0,04124
Gd	64	40	9,158	14,81	-2,042	1,531	-0,2961	Ir	77	40	9,435	16,34	-2,166	1,552	-0,2489
		60	9,055	12,69	-1,690	1,151	-0,1469			60	9,612	14,05	-1,776	1,083	-0,02277
		80	8,807	11,42	-1,501	0,9885	-0,1072			80	9,522	12,67	-1,566	0,8867	0,03535
		100	8,574	10,68	-1,399	0,9199	-0,1045			100	9,379	11,86	-1,453	0,8029	0,04383
		120	8,311	0,9942	-1,299	0,8476	-0,09459			120	9,189	11,06	-1,344	0,7252	0,05165
Tb	65	40	9,184	14,91	-2,053	1,535	-0,2928	Pt	78	40	9,448	16,44	-2,173	1,553	-0,2465
		60	9,107	12,80	-1,697	1,146	-0,1369			60	9,637	14,15	-1,783	1,082	-0,01766
		80	8,870	11,53	-1,507	0,9818	-0,0975			80	9,563	12,76	-1,571	0,8811	0,04414
		100	8,647	10,77	-1,404	0,9105	-0,09252			100	9,432	11,94	-1,456	0,7930	0,05577
		120	8,388	10,03	-1,303	0,8380	-0,08297			120	9,245	11,14	-1,347	0,7163	0,06225
Dy	66	40	9,218	15,06	-2,063	1,534	-0,2859	Au	79	40	9,463	16,55	-2,181	1,552	-0,2428
		60	9,156	12,91	-1,705	1,142	-0,1278			60	9,671	14,24	-1,788	1,075	-0,007874
		80	8,931	11,63	-1,513	0,9748	-0,08629			80	9,605	12,85	-1,576	0,8739	0,05410
		100	8,715	10,87	-1,409	0,9021	-0,08142			100	9,479	12,03	-1,460	0,7858	0,06532
		120	8,464	10,12	-1,306	0,8280	-0,07105			120	9,302	11,22	-1,349	0,7070	0,07316
Ho	67	40	9,240	15,18	-2,074	1,539	-0,2839	Hg	80	40	9,474	16,65	-2,188	1,552	-0,2407
		60	9,205	13,02	-1,712	1,136	-0,1174			60	9,699	14,34	-1,794	1,072	-0,0005947
		80	8,991	11,73	-1,519	0,9678	-0,07576			80	9,648	12,94	-1,580	0,8658	0,06472
		100	8,783	10,96	-1,413	0,8931	-0,06982			100	9,529	12,11	-1,463	0,7768	0,07636
		120	8,535	10,21	-1,311	0,8204	-0,06109			120	9,357	11,30	-1,352	0,6977	0,08390
Er	68	40	9,269	15,31	-2,084	1,539	-0,2779	Tl	81	40	9,488	16,76	-2,195	1,551	-0,2372
		60	9,251	13,13	-1,720	1,132	-0,1087			60	9,728	14,43	-1,800	1,067	0,007762
		80	9,054	11,83	-1,523	0,9579	-0,06291			80	9,688	13,03	-1,584	0,8587	0,07453
		100	8,850	11,06	-1,418	0,8839	-0,05808			100	9,576	12,19	-1,466	0,7682	0,08700
		120	8,610	10,30	-1,314	0,8088	-0,04798			120	9,411	11,38	-1,355	0,6883	0,09480
Tm	69	40	9,292	15,43	-2,094	1,541	-0,2743	Pb	82	40	9,500	16,86	-2,201	1,549	-0,2337
		60	9,300	13,24	-1,726	1,125	-0,09742			60	9,759	14,52	-1,805	1,061	0,01664
		80	9,112	11,92	-1,529	0,9500	-0,05177			80	9,727	13,11	-1,588	0,8519	0,08401
		100	8,916	11,15	-1,422	0,8743	-0,04609			100	9,626	12,27	-1,469	0,7575	0,09943
		120	8,678	10,39	-1,318	0,8007	-0,03775			120	9,464	11,45	-1,357	0,6785	0,1061
Yb	70	40	9,314	15,54	-2,104	1,542	-0,2702	Bi	83	40	9,506	16,96	-2,208	1,551	-0,2327
		60	9,343	13,34	-1,733	1,120	-0,08812			60	9,782	14,62	-1,811	1,058	0,02303
		80	9,169	12,02	-1,533	0,9416	-0,04028			80	9,763	13,20	-1,593	0,8458	0,09284
		100	8,977	11,24	-1,426	0,8665	-0,03568			100	9,671	12,35	-1,472	0,7490	0,1099
		120	8,745	10,48	-1,322	0,7924	-0,02735			120	9,512	11,53	-1,361	0,6709	0,1154

Tab. 1 b (Forts.)

Z	U_B	$b_0 \cdot 10^2$	$b_1 \cdot 10^2$	$b_2 \cdot 10^3$	$b_3 \cdot 10^5$	$b_4 \cdot 10^7$	Z	U_B	$b_0 \cdot 10^2$	$b_1 \cdot 10^2$	$b_2 \cdot 10^3$	$b_3 \cdot 10^5$	$b_4 \cdot 10^7$
Po 84	40	9,513	17,06	– 2,215	1,551	– 0,2315	Ac 89	40	9,557	17,54	– 2,242	1,539	– 0,2155
	60	9,806	14,71	– 1,816	1,054	0,03011		60	9,915	15,15	– 1,841	1,032	0,06522
	80	9,802	13,28	– 1,596	0,8369	0,1039		80	9,967	13,69	– 1,615	0,8027	0,1499
	100	9,712	12,44	– 1,476	0,7419	0,1192		100	9,913	12,83	– 1,491	0,7003	0,1702
At 85	120	9,568	11,60	– 1,362	0,6590	0,1283	Th 90	120	9,796	11,98	– 1,375	0,6166	0,1780
	40	9,526	17,16	– 2,220	1,548	– 0,2269		40	9,568	17,63	– 2,246	1,534	– 0,2111
	60	9,824	14,80	– 1,822	1,052	0,03528		60	9,934	15,24	– 1,846	1,027	0,07195
	80	9,840	13,37	– 1,599	0,8285	0,1145		80	10,00	13,77	– 1,617	0,7927	0,1615
Rn 86	100	9,754	12,52	– 1,479	0,7337	0,1295	Pa 91	100	9,957	12,90	– 1,492	0,6885	0,1831
	120	9,617	11,68	– 1,364	0,6496	0,1391		120	9,841	12,05	– 1,377	0,6065	0,1893
	40	9,537	17,25	– 2,225	1,545	– 0,2232		40	9,576	17,72	– 2,250	1,530	– 0,2066
	60	9,853	14,89	– 1,826	1,045	0,04488		60	9,955	15,32	– 1,849	1,022	0,07977
Fr 87	80	9,872	13,45	– 1,604	0,8231	0,1226	U 92	80	10,03	13,85	– 1,621	0,7873	0,1692
	100	9,798	12,59	– 1,482	0,7139	0,1409		100	9,986	12,98	– 1,496	0,6837	0,1902
	120	9,664	11,75	– 1,367	0,6409	0,1492		120	9,884	12,12	– 1,379	0,5975	0,1994
	40	9,547	17,35	– 2,231	1,542	– 0,2198		40	9,581	17,81	– 2,254	1,526	– 0,2036
Ra 88	60	9,873	14,98	– 1,831	1,041	0,05117		60	9,968	15,41	– 1,855	1,020	0,08388
	80	9,904	13,53	– 1,608	0,8164	0,1317		80	10,06	13,93	– 1,625	0,7815	0,1771
	100	9,840	12,67	– 1,484	0,7149	0,1517		100	10,02	13,05	– 1,499	0,6745	0,2008
	120	9,710	11,83	– 1,370	0,6325	0,1591		120	9,926	12,19	– 1,381	0,5880	0,2102
	40	9,550	17,45	– 2,237	1,542	– 0,2186							
	60	9,894	15,06	– 1,836	1,037	0,05794							
	80	9,941	13,61	– 1,611	0,8075	0,1425							
	100	9,878	12,75	– 1,488	0,7074	0,1611							
	120	9,752	11,90	– 1,372	0,6248	0,1684							

Tab. 1 b. Zusammenstellung der Koeffizienten b_n zur Berechnung der Phasen der komplexen Formfaktoren nach Gl. (8) für die Atome der Kernladungszahlen 6–92. U_B bedeutet die Beschleunigungsspannung in kV.

Die Tab. 2 a und 2 b geben die Koeffizienten $A_{n,m}$ und $B_{n,m}$ der Spannungsanpassung der Atome der Kernladungszahlen $Z = 6 - 92$ an.

Weitere Tabellen auf den nächsten Seiten.

Ich danke der Deutschen Forschungsgemeinschaft für finanzielle Unterstützung, die es ermöglichte, die umfangreichen Rechnungen am Deutschen Rechenzentrum in Darmstadt durchzuführen. Herrn Prof. Dr. W. ZEIL danke ich für sein stetes Interesse an dieser Arbeit.

<i>Z</i>		<i>a</i> ₀	<i>a</i> ₁	<i>a</i> ₂	<i>a</i> ₃	<i>a</i> ₄
C 6	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1009 (+ 01)	- 0,3722	0,1223 (- 01)	- 0,2109 (- 03)	0,1381 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,1991 (- 02)	0,1129 (- 04)	- 0,5984 (- 06)	0,8397 (- 08)	- 0,7332 (- 10)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,1725 (- 05)	- 0,4992 (- 07)	0,2483 (- 08)	- 0,3356 (- 10)	0,3155 (- 12)
N 7	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1123 (+ 01)	- 0,3687	0,1209 (- 01)	- 0,2084 (- 03)	0,1365 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2012 (- 02)	0,1524 (- 04)	- 0,8274 (- 06)	0,1239 (- 07)	- 0,1032 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,1819 (- 05)	- 0,6472 (- 07)	0,3336 (- 08)	- 0,4726 (- 10)	0,4138 (- 12)
O 8	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1219 (+ 01)	- 0,3656	0,1197 (- 01)	- 0,2062 (- 03)	0,1351 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2031 (- 02)	0,2102 (- 04)	- 0,1176 (- 05)	0,1906 (- 07)	- 0,1534 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,1892 (- 05)	- 0,9057 (- 07)	0,4927 (- 08)	- 0,7797 (- 10)	0,6454 (- 12)
F 9	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1303 (+ 01)	- 0,3628	0,1187 (- 01)	- 0,2043 (- 03)	0,1338 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2054 (- 02)	0,2678 (- 04)	- 0,1523 (- 04)	0,2554 (- 07)	- 0,2006 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,1988 (- 05)	- 0,1154 (- 06)	0,6458 (- 08)	- 0,1065 (- 09)	0,8527 (- 12)
He 10	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1376 (+ 01)	- 0,3602	0,1176 (- 01)	- 0,2024 (- 03)	0,1325 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2086 (- 02)	0,3082 (- 04)	- 0,1744 (- 05)	0,2867 (- 07)	- 0,2187 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,2136 (- 05)	- 0,1293 (- 06)	0,7211 (- 08)	- 0,1148 (- 09)	0,8872 (- 12)
Na 11	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1442 (+ 01)	- 0,3580	0,1168 (- 01)	- 0,2009 (- 03)	0,1316 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2106 (- 02)	0,3932 (- 04)	- 0,2265 (- 05)	0,3903 (- 07)	- 0,2943 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,2210 (- 05)	- 0,1679 (- 06)	0,9622 (- 08)	- 0,1632 (- 09)	0,1241 (- 11)
Mg 12	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1500 (+ 01)	- 0,3560	0,1161 (- 01)	- 0,1996 (- 03)	0,1308 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2131 (- 02)	0,4773 (- 04)	- 0,2772 (- 05)	0,4891 (- 07)	- 0,3655 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,2306 (- 05)	- 0,2054 (- 06)	0,1193 (- 07)	- 0,2088 (- 09)	0,1571 (- 11)
Al 13	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1553 (+ 01)	- 0,3542	0,1154 (- 01)	- 0,1984 (- 03)	0,1299 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2164 (- 02)	0,5426 (- 04)	- 0,3138 (- 05)	0,5507 (- 07)	- 0,4038 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,2457 (- 05)	- 0,2291 (- 06)	0,1323 (- 07)	- 0,2282 (- 09)	0,1675 (- 11)
Si 14	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1602 (+ 01)	- 0,3526	0,1149 (- 01)	- 0,1974 (- 03)	0,1293 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2191 (- 02)	0,6329 (- 04)	- 0,3674 (- 05)	0,6538 (- 07)	- 0,4752 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,2565 (- 05)	- 0,2689 (- 06)	0,1565 (- 07)	- 0,2753 (- 07)	0,2002 (- 11)
P 15	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1646 (+ 01)	- 0,3511	0,1144 (- 01)	- 0,1965 (- 03)	0,1287 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2222 (- 02)	0,7217 (- 04)	- 0,4186 (- 05)	0,7491 (- 07)	- 0,5395 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,2692 (- 05)	- 0,3063 (- 06)	0,1783 (- 07)	- 0,3154 (- 09)	0,2270 (- 11)
S 16	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1687 (+ 01)	- 0,3498	0,1140 (- 01)	- 0,1957 (- 03)	0,1282 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2253 (- 02)	0,8137 (- 04)	- 0,4721 (- 05)	0,8504 (- 07)	- 0,6070 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,2822 (- 05)	- 0,3451 (- 06)	0,2013 (- 07)	- 0,3592 (- 09)	0,2560 (- 11)
Cl 17	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1726 (+ 01)	- 0,3487	0,1136 (- 01)	- 0,1951 (- 03)	0,1278 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2284 (- 02)	0,9138 (- 04)	- 0,5294 (- 05)	0,9586 (- 07)	- 0,6793 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,2953 (- 05)	- 0,3856 (- 06)	0,2244 (- 07)	- 0,4018 (- 09)	0,2836 (- 11)
Ar 18	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1761 (+ 01)	- 0,3477	0,1133 (- 01)	- 0,1946 (- 03)	0,1274 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2315 (- 02)	0,1017 (- 03)	- 0,5877 (- 05)	0,1069 (- 06)	- 0,7530 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,3080 (- 05)	- 0,4301 (- 06)	0,2501 (- 07)	- 0,4509 (- 09)	0,3166 (- 11)
K 19	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1794 (+ 01)	- 0,3467	0,1130 (- 01)	- 0,1940 (- 03)	0,1270 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2352 (- 02)	0,1106 (- 03)	- 0,6379 (- 05)	0,1160 (- 06)	- 0,8090 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,3241 (- 05)	- 0,4647 (- 06)	0,2695 (- 07)	- 0,4850 (- 09)	0,3364 (- 11)
Ca 20	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1825 (+ 01)	- 0,3459	0,1128 (- 01)	- 0,1938 (- 03)	0,1269 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2379 (- 02)	0,1231 (- 03)	- 0,7112 (- 05)	0,1308 (- 06)	- 0,9123 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,3349 (- 05)	- 0,5174 (- 06)	0,3007 (- 07)	- 0,5485 (- 09)	0,3804 (- 11)
Sc 21	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1854 (+ 01)	- 0,3452	0,1126 (- 01)	- 0,1935 (- 03)	0,1267 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2416 (- 02)	0,1331 (- 03)	- 0,7659 (- 05)	0,1409 (- 06)	- 0,9756 (- 09)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,3501 (- 05)	- 0,5582 (- 06)	0,3231 (- 07)	- 0,5894 (- 09)	0,4056 (- 11)
Ti 22	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1881 (+ 01)	- 0,3446	0,1125 (- 01)	- 0,1933 (- 03)	0,1265 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2448 (- 02)	0,1444 (- 03)	- 0,8305 (- 05)	0,1536 (- 06)	- 0,1060 (- 08)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,3631 (- 05)	- 0,6053 (- 06)	0,3504 (- 07)	- 0,6432 (- 09)	0,4414 (- 11)
V 23	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1907 (+ 01)	- 0,3441	0,1125 (- 01)	- 0,1932 (- 03)	0,1265 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2477 (- 02)	0,1569 (- 03)	- 0,9037 (- 05)	0,1685 (- 06)	- 0,1162 (- 08)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,3742 (- 05)	- 0,6590 (- 06)	0,3824 (- 07)	- 0,7098 (- 09)	0,4873 (- 11)
Cr 24	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1932 (+ 01)	- 0,3436	0,1124 (- 01)	- 0,1932 (- 03)	0,1265 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2510 (- 02)	0,1683 (- 03)	- 0,9680 (- 05)	0,1811 (- 06)	- 0,1245 (- 08)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,3879 (- 05)	- 0,7055 (- 06)	0,4088 (- 07)	- 0,7620 (- 09)	0,5214 (- 11)
Mn 25	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1955 (+ 01)	- 0,3432	0,1124 (- 01)	- 0,1932 (- 03)	0,1265 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2544 (- 02)	0,1797 (- 03)	- 0,1032 (- 04)	0,1937 (- 06)	- 0,1328 (- 08)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,4022 (- 05)	- 0,7505 (- 06)	0,4339 (- 07)	- 0,8112 (- 09)	0,5533 (- 11)
Fe 26	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1977 (+ 01)	- 0,3429	0,1124 (- 01)	- 0,1933 (- 03)	0,1266 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2573 (- 02)	0,1925 (- 03)	- 0,1106 (- 04)	0,2090 (- 06)	- 0,1434 (- 08)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,4135 (- 05)	- 0,8038 (- 06)	0,4653 (- 07)	- 0,8773 (- 09)	0,5991 (- 11)
Co 27	<i>A</i> _{<i>i</i>,0}	0,1998 (+ 01)	- 0,3426	0,1124 (- 01)	- 0,1935 (- 03)	0,1267 (- 05)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,1}	0,2604 (- 02)	0,2048 (- 03)	- 0,1176 (- 04)	0,2235 (- 06)	- 0,1533 (- 08)
	<i>A</i> _{<i>i</i>,2}	- 0,4251 (- 05)	- 0,8564 (- 06)	0,4962 (- 07)	- 0,9424 (- 09)	0,6442 (- 11)

Tab. 2 a (Forts.)

Z		a_0	a_1	a_2	a_3	a_4
Ni 28	$A_{i,0}$	0,2018 (+ 01)	– 0,3424	0,1125 (– 01)	– 0,1936 (– 03)	0,1268 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2638 (– 02)	0,2162 (– 03)	– 0,1240 (– 04)	0,2364 (– 06)	– 0,1618 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,4395 (– 05)	– 0,9002 (– 06)	0,5206 (– 07)	– 0,9917 (– 09)	0,6764 (– 11)
Cu 29	$A_{i,0}$	0,2037 (+ 01)	– 0,3422	0,1125 (– 01)	– 0,1938 (– 03)	0,1270 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2672 (– 02)	0,2275 (– 03)	– 0,1303 (– 04)	0,2492 (– 06)	– 0,1704 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,4533 (– 05)	– 0,9450 (– 06)	0,5458 (– 07)	– 0,1044 (– 09)	0,7111 (– 11)
Zn 30	$A_{i,0}$	0,2056 (+ 01)	– 0,3421	0,1127 (– 01)	– 0,1942 (– 03)	0,1272 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2700 (– 02)	0,2406 (– 03)	– 0,1379 (– 04)	0,2655 (– 06)	– 0,1819 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,4635 (– 05)	– 0,9999 (– 06)	0,5786 (– 07)	– 0,1116 (– 08)	0,7625 (– 11)
Ga 31	$A_{i,0}$	0,2073 (+ 01)	– 0,3420	0,1127 (– 01)	– 0,1944 (– 03)	0,1274 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2735 (– 02)	0,2512 (– 03)	0,1437 (– 04)	0,2773 (– 06)	– 0,1896 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,4787 (– 05)	– 0,1039 (– 05)	0,5998 (– 07)	– 0,1159 (– 08)	0,7902 (– 11)
Ge 32	$A_{i,0}$	0,2090 (+ 01)	– 0,3420	0,1129 (– 01)	– 0,1948 (– 03)	0,1277 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2765 (– 02)	0,2633 (– 03)	– 0,1507 (– 04)	0,2921 (– 06)	– 0,2000 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,4903 (– 05)	– 0,1087 (– 05)	0,6580 (– 07)	– 0,1221 (– 08)	0,8337 (– 11)
As 33	$A_{i,0}$	0,2106 (+ 01)	– 0,3419	0,1130 (– 01)	– 0,1951 (– 03)	0,1279 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2797 (– 02)	0,2743 (– 03)	– 0,1569 (– 04)	0,3053 (– 06)	– 0,2091 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,5034 (– 05)	– 0,1131 (– 05)	0,6530 (– 07)	– 0,1275 (– 08)	0,8715 (– 11)
Se 34	$A_{i,0}$	0,2122 (+ 01)	– 0,3420	0,1132 (– 01)	– 0,1956 (– 03)	0,1282 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2828 (– 02)	0,2858 (– 03)	– 0,1635 (– 04)	0,3196 (– 06)	– 0,2192 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,5160 (– 05)	– 0,1174 (– 05)	0,6781 (– 07)	– 0,1330 (– 08)	0,9107 (– 11)
Br 35	$A_{i,0}$	0,2137 (+ 01)	– 0,3420	0,1134 (– 01)	– 0,1961 (– 03)	0,1286 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2854 (– 02)	0,2981 (– 03)	– 0,1707 (– 04)	0,3356 (– 06)	– 0,2306 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,5253 (– 05)	– 0,1226 (– 05)	0,7095 (– 07)	– 0,1402 (– 08)	0,9636 (– 11)
Kr 36	$A_{i,0}$	0,2151 (+ 01)	– 0,3421	0,1135 (– 01)	– 0,1965 (– 03)	0,1289 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2884 (– 02)	0,3093 (– 03)	– 0,1771 (– 04)	0,3497 (– 06)	– 0,2406 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,5373 (– 05)	– 0,1269 (– 05)	0,7342 (– 07)	– 0,1458 (– 08)	0,1004 (– 10)
Rb 37	$A_{i,0}$	0,2165 (+ 01)	– 0,3422	0,1137 (– 01)	– 0,1970 (– 03)	0,1293 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2916 (– 02)	0,3199 (– 03)	– 0,1832 (– 04)	0,3631 (– 06)	– 0,2502 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,5499 (– 05)	– 0,1309 (– 05)	0,7578 (– 07)	– 0,1512 (– 08)	0,1043 (– 10)
Sr 38	$A_{i,0}$	0,2179 (+ 01)	– 0,3423	0,1139 (– 01)	– 0,1976 (– 03)	0,1297 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2943 (– 02)	0,3313 (– 03)	– 0,1899 (– 04)	0,3782 (– 06)	– 0,2612 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,5605 (– 05)	– 0,1353 (– 05)	0,7843 (– 07)	– 0,1574 (– 08)	0,1089 (– 10)
Y 39	$A_{i,0}$	0,2192 (+ 01)	– 0,3425	0,1142 (– 01)	– 0,1981 (– 03)	0,1301 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2971 (– 02)	0,3421 (– 03)	– 0,1961 (– 04)	0,3924 (– 06)	– 0,2716 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,5713 (– 05)	– 0,1395 (– 05)	0,8093 (– 07)	– 0,1633 (– 08)	0,1133 (– 10)
Zr 40	$A_{i,0}$	0,2204 (+ 01)	– 0,3427	0,1144 (– 01)	– 0,1987 (– 03)	0,1305 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,2998 (– 02)	0,3531 (– 03)	– 0,2027 (– 04)	0,4074 (– 06)	– 0,2827 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,5815 (– 05)	– 0,1438 (– 05)	0,8355 (– 07)	– 0,1695 (– 08)	0,1181 (– 10)
Nb 41	$A_{i,0}$	0,2216 (+ 01)	– 0,3428	0,1146 (– 01)	– 0,1992 (– 03)	0,1309 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,3029 (– 02)	0,3625 (– 03)	– 0,2080 (– 04)	0,4196 (– 06)	– 0,2917 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,5945 (– 05)	– 0,1471 (– 05)	0,8548 (– 07)	– 0,1741 (– 08)	0,1215 (– 10)
Mo 42	$A_{i,0}$	0,2228 (+ 01)	– 0,3430	0,1149 (– 01)	– 0,1999 (– 03)	0,1314 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,3054 (– 02)	0,3736 (– 03)	– 0,2147 (– 04)	0,4353 (– 06)	– 0,3035 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,6036 (– 05)	– 0,1514 (– 05)	0,8817 (– 07)	– 0,1807 (– 08)	0,1266 (– 10)
Tc 43	$A_{i,0}$	0,2239 (+ 01)	– 0,3433	0,1151 (– 01)	– 0,2005 (– 03)	0,1319 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,3080 (– 02)	0,3838 (– 03)	– 0,2208 (– 04)	0,4495 (– 06)	– 0,3143 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,6138 (– 05)	– 0,1553 (– 05)	0,9054 (– 07)	– 0,1865 (– 08)	0,1312 (– 10)
Ru 44	$A_{i,0}$	0,2250 (+ 01)	– 0,3434	0,1153 (– 01)	– 0,2010 (– 03)	0,1323 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,3111 (– 02)	0,3926 (– 03)	– 0,2260 (– 04)	0,4616 (– 06)	– 0,3234 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,6261 (– 05)	– 0,1584 (– 05)	0,9241 (– 07)	– 0,1911 (– 08)	0,1347 (– 10)
Rh 45	$A_{i,0}$	0,2261 (+ 01)	– 0,3437	0,1156 (– 01)	– 0,2017 (– 03)	0,1328 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,3139 (– 02)	0,4019 (– 03)	– 0,2315 (– 04)	0,4747 (– 06)	– 0,3335 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,6377 (– 05)	– 0,1616 (– 05)	0,9436 (– 07)	– 0,1960 (– 08)	0,1386 (– 10)
Pd 46	$A_{i,0}$	0,2271 (+ 01)	– 0,3439	0,1158 (– 01)	– 0,2023 (– 03)	0,1333 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,3163 (– 02)	0,4119 (– 03)	– 0,2376 (– 04)	0,4893 (– 06)	– 0,3448 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,6461 (– 05)	– 0,1655 (– 05)	0,9687 (– 07)	– 0,2023 (– 08)	0,1436 (– 10)
Ag 47	$A_{i,0}$	0,2282 (+ 01)	– 0,3442	0,1161 (– 01)	– 0,2029 (– 03)	0,1338 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,3191 (– 02)	0,4204 (– 03)	– 0,2427 (– 04)	0,5017 (– 06)	– 0,3544 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,6575 (– 05)	– 0,1685 (– 05)	0,9871 (– 07)	– 0,2070 (– 08)	0,1474 (– 10)
Cd 48	$A_{i,0}$	0,2291 (+ 01)	– 0,3444	0,1163 (– 01)	– 0,2036 (– 03)	0,1343 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,3215 (– 02)	0,4298 (– 03)	– 0,2485 (– 04)	0,5154 (– 06)	– 0,3654 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,6668 (– 05)	– 0,1720 (– 05)	0,1009 (– 06)	– 0,2127 (– 08)	0,1520 (– 10)
In 49	$A_{i,0}$	0,2301 (+ 01)	– 0,3447	0,1166 (– 01)	– 0,2044 (– 03)	0,1349 (– 05)
	$A_{i,1}$	0,3237 (– 02)	0,4395 (– 03)	– 0,2545 (– 04)	0,5304 (– 06)	– 0,3771 (– 08)
	$A_{i,2}$	– 0,6747 (– 05)	– 0,1757 (– 05)	0,1034 (– 06)	– 0,2188 (– 08)	0,1571 (– 10)

Tab. 2 a (Forts.)

Z		a_0	a_1	a_2	a_3	a_4
Sn 50	$A_{i,0}$	0,2310 (+ 01)	- 0,3450	0,1168 (- 01)	- 0,2050 (- 03)	0,1354 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3266 (- 02)	0,4470 (- 03)	- 0,2590 (- 04)	0,5414 (- 06)	- 0,3859 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,6867 (- 05)	- 0,1781 (- 05)	0,1049 (- 06)	- 0,2228 (- 08)	0,1604 (- 10)
Sb 51	$A_{i,0}$	0,2319 (+ 01)	- 0,3452	0,1171 (- 01)	- 0,2056 (- 03)	0,1359 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3291 (- 02)	0,4554 (- 03)	- 0,2642 (- 04)	0,5540 (- 06)	- 0,3960 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,6965 (- 05)	- 0,1811 (- 05)	0,1068 (- 06)	- 0,2277 (- 08)	0,1645 (- 10)
Te 52	$A_{i,0}$	0,2328 (+ 01)	- 0,3455	0,1174 (- 01)	- 0,2063 (- 03)	0,1364 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3316 (- 02)	0,4635 (- 03)	- 0,2692 (- 04)	0,5663 (- 06)	- 0,4059 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7062 (- 05)	- 0,1839 (- 05)	0,1086 (- 06)	- 0,2324 (- 08)	0,1685 (- 10)
J 53	$A_{i,0}$	0,2337 (+ 01)	- 0,3458	0,1176 (- 01)	- 0,2070 (- 03)	0,1370 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3340 (- 02)	0,4716 (- 03)	- 0,2742 (- 04)	0,5787 (- 06)	- 0,4159 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7153 (- 05)	- 0,1868 (- 05)	0,1105 (- 06)	- 0,2374 (- 08)	0,1727 (- 10)
Xe 54	$A_{i,0}$	0,2345 (+ 01)	- 0,3461	0,1179 (- 01)	- 0,2077 (- 03)	0,1375 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3365 (- 02)	0,4793 (- 03)	- 0,2790 (- 04)	0,5906 (- 06)	- 0,4257 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7253 (- 05)	- 0,1894 (- 05)	0,1122 (- 06)	- 0,2418 (- 08)	0,1765 (- 10)
Cs 55	$A_{i,0}$	0,2353 (+ 01)	- 0,3464	0,1182 (- 01)	- 0,2084 (- 03)	0,1381 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3388 (- 02)	0,4871 (- 03)	- 0,2839 (- 04)	0,6026 (- 06)	- 0,4355 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7340 (- 05)	- 0,1922 (- 05)	0,1140 (- 06)	- 0,2465 (- 08)	0,1805 (- 10)
Ba 56	$A_{i,0}$	0,2361 (+ 01)	- 0,3467	0,1184 (- 01)	- 0,2090 (- 03)	0,1386 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3414 (- 02)	0,4940 (- 03)	- 0,2882 (- 04)	0,6131 (- 06)	- 0,4442 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7442 (- 05)	- 0,1944 (- 05)	0,1154 (- 06)	- 0,2504 (- 08)	0,1839 (- 10)
La 57	$A_{i,0}$	0,2369 (+ 01)	- 0,3470	0,1187 (- 01)	- 0,2097 (- 03)	0,1391 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3436 (- 02)	0,5016 (- 03)	- 0,2929 (- 04)	0,6247 (- 06)	- 0,4538 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7529 (- 05)	- 0,1970 (- 05)	0,1171 (- 06)	- 0,2547 (- 08)	0,1877 (- 10)
Ce 58	$A_{i,0}$	0,2377 (+ 01)	- 0,3473	0,1190 (- 01)	- 0,2104 (- 03)	0,1397 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3457 (- 02)	0,5092 (- 03)	- 0,2977 (- 04)	0,6365 (- 06)	- 0,4636 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7607 (- 05)	- 0,1998 (- 05)	0,1190 (- 06)	- 0,2594 (- 08)	0,1918 (- 10)
Pr 59	$A_{i,0}$	0,2384 (+ 01)	- 0,3476	0,1192 (- 01)	- 0,2110 (- 03)	0,1402 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3482 (- 02)	0,5156 (- 03)	- 0,3016 (- 04)	0,6461 (- 06)	- 0,4716 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7708 (- 05)	- 0,2017 (- 05)	0,1202 (- 06)	- 0,2627 (- 08)	0,1947 (- 10)
Nd 60	$A_{i,0}$	0,2391 (+ 01)	- 0,3479	0,1195 (- 01)	- 0,2116 (- 03)	0,1407 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3505 (- 02)	0,5225 (- 03)	- 0,3059 (- 04)	0,6565 (- 06)	- 0,4804 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7793 (- 05)	- 0,2041 (- 05)	0,1217 (- 06)	- 0,2666 (- 08)	0,1982 (- 10)
Pm 61	$A_{i,0}$	0,2398 (+ 01)	- 0,3482	0,1198 (- 01)	- 0,2123 (- 03)	0,1412 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3527 (- 02)	0,5292 (- 03)	- 0,3100 (- 04)	0,6665 (- 06)	- 0,4888 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7878 (- 05)	- 0,2063 (- 05)	0,1232 (- 06)	- 0,2703 (- 08)	0,2014 (- 10)
Sm 62	$A_{i,0}$	0,2405 (+ 01)	- 0,3486	0,1200 (- 01)	- 0,2129 (- 03)	0,1417 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3549 (- 02)	0,5354 (- 03)	- 0,3138 (- 04)	0,6756 (- 06)	- 0,4965 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,7970 (- 05)	- 0,2083 (- 05)	0,1244 (- 06)	- 0,2734 (- 08)	0,2042 (- 10)
Eu 63	$A_{i,0}$	0,2412 (+ 01)	- 0,3488	0,1203 (- 01)	- 0,2135 (- 03)	0,1422 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3573 (- 02)	0,5410 (- 03)	- 0,3171 (- 04)	0,6834 (- 06)	- 0,5030 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,8063 (- 05)	- 0,2100 (- 05)	0,1254 (- 06)	- 0,2759 (- 08)	0,2065 (- 10)
Gd 64	$A_{i,0}$	0,2419 (+ 01)	- 0,3492	0,1205 (- 01)	- 0,2141 (- 03)	0,1427 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3592 (- 02)	0,5480 (- 03)	- 0,3213 (- 04)	0,6934 (- 06)	- 0,5115 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,8135 (- 05)	- 0,2124 (- 05)	0,1269 (- 06)	- 0,2796 (- 08)	0,2098 (- 10)
Tb 65	$A_{i,0}$	0,2425 (+ 01)	- 0,3495	0,1208 (- 01)	- 0,2147 (- 03)	0,1431 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3617 (- 02)	0,5532 (- 03)	- 0,3243 (- 04)	0,7003 (- 06)	- 0,5174 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,8233 (- 05)	- 0,2139 (- 05)	0,1278 (- 06)	- 0,2816 (- 08)	0,2117 (- 10)
Dy 66	$A_{i,0}$	0,2431 (+ 01)	- 0,3498	0,1210 (- 01)	- 0,2152 (- 03)	0,1436 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3637 (- 02)	0,5591 (- 03)	- 0,3278 (- 04)	0,7084 (- 06)	- 0,5242 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,8312 (- 05)	- 0,2158 (- 05)	0,1289 (- 06)	- 0,2843 (- 08)	0,2142 (- 10)
Ho 67	$A_{i,0}$	0,2438 (+ 01)	- 0,3501	0,1213 (- 01)	- 0,2158 (- 03)	0,1440 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3659 (- 02)	0,5646 (- 03)	- 0,3310 (- 04)	0,7154 (- 06)	- 0,5302 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,8399 (- 05)	- 0,2175 (- 05)	0,1299 (- 06)	- 0,2865 (- 08)	0,2162 (- 10)
Er 68	$A_{i,0}$	0,2444 (+ 01)	- 0,3504	0,1215 (- 01)	- 0,2164 (- 03)	0,1445 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3678 (- 02)	0,5705 (- 03)	- 0,3344 (- 04)	0,7230 (- 06)	- 0,5366 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,8470 (- 05)	- 0,2195 (- 05)	0,1310 (- 06)	- 0,2890 (- 08)	0,2185 (- 10)
Tm 69	$A_{i,0}$	0,2450 (+ 01)	- 0,3507	0,1217 (- 01)	- 0,2168 (- 03)	0,1448 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3703 (- 02)	0,5746 (- 03)	- 0,3365 (- 04)	0,7272 (- 06)	- 0,5402 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,8572 (- 05)	- 0,2204 (- 05)	0,1314 (- 06)	- 0,2896 (- 08)	0,2191 (- 10)
Yb 70	$A_{i,0}$	0,2456 (+ 01)	- 0,3510	0,1220 (- 01)	- 0,2174 (- 03)	0,1453 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3720 (- 02)	0,5807 (- 03)	- 0,3399 (- 04)	0,7346 (- 06)	- 0,5464 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,8634 (- 05)	- 0,2225 (- 05)	0,1326 (- 06)	- 0,2920 (- 08)	0,2213 (- 10)
Lu 71	$A_{i,0}$	0,2461 (+ 01)	- 0,3513	0,1222 (- 01)	- 0,2178 (- 03)	0,1457 (- 05)
	$A_{i,1}$	0,3740 (- 02)	0,5858 (- 03)	- 0,3426 (- 04)	0,7402 (- 06)	0,5512 (- 08)
	$A_{i,2}$	- 0,8710 (- 05)	- 0,2241 (- 05)	0,1334 (- 06)	- 0,2936 (- 08)	0,2227 (- 10)

Tab. 2 a (Forts.)

Z		a_0	a_1	a_2	a_3	a_4
Hf 72	$A_{i,0}$	0,2467 (+ 01)	− 0,3516	0,1224 (− 01)	− 0,2182 (− 03)	0,1460 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3762 (− 02)	0,5898 (− 03)	− 0,3445 (− 04)	0,7435 (− 06)	− 0,5539 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,8802 (− 05)	− 0,2250 (− 05)	0,1337 (− 06)	− 0,2938 (− 08)	0,2230 (− 10)
Ta 73	$A_{i,0}$	0,2472 (+ 01)	− 0,3519	0,1226 (− 01)	− 0,2187 (− 03)	0,1463 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3781 (− 02)	0,5947 (− 03)	− 0,3470 (− 04)	0,7483 (− 06)	− 0,5579 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,8874 (− 05)	− 0,2265 (− 05)	0,1343 (− 06)	− 0,2949 (− 08)	0,2240 (− 10)
W 74	$A_{i,0}$	0,2478 (+ 01)	− 0,3522	0,1228 (− 01)	− 0,2191 (− 03)	0,1466 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3802 (− 02)	0,5987 (− 03)	− 0,3488 (− 04)	0,7510 (− 06)	− 0,5601 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,8958 (− 05)	− 0,2275 (− 05)	0,1347 (− 06)	− 0,2950 (− 08)	0,2242 (− 10)
Re 75	$A_{i,0}$	0,2483 (+ 01)	− 0,3525	0,1230 (− 01)	− 0,2195 (− 03)	0,1469 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3821 (− 02)	0,6032 (− 03)	− 0,3509 (− 04)	0,7546 (− 06)	− 0,5630 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9032 (− 05)	− 0,2288 (− 05)	0,1351 (− 06)	− 0,2954 (− 08)	0,2246 (− 10)
Os 76	$A_{i,0}$	0,2488 (+ 01)	− 0,3527	0,1231 (− 01)	− 0,2198 (− 03)	0,1471 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3843 (− 02)	0,6064 (− 03)	− 0,3521 (− 04)	0,7556 (− 06)	− 0,5637 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9124 (− 05)	− 0,2294 (− 05)	0,1351 (− 06)	− 0,2945 (− 08)	0,2239 (− 10)
Ir 77	$A_{i,0}$	0,2493 (+ 01)	− 0,3530	0,1233 (− 01)	− 0,2201 (− 03)	0,1474 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3863 (− 02)	0,6102 (− 03)	− 0,3536 (− 04)	0,7573 (− 06)	− 0,5649 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9202 (− 05)	− 0,2304 (− 05)	0,1353 (− 06)	− 0,2941 (− 08)	0,2235 (− 10)
Pt 78	$A_{i,0}$	0,2498 (+ 01)	− 0,3533	0,1235 (− 01)	− 0,2204 (− 03)	0,1476 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3882 (− 02)	0,6140 (− 03)	− 0,3551 (− 04)	0,7591 (− 06)	− 0,5662 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9275 (− 05)	− 0,2314 (− 05)	0,1355 (− 06)	− 0,2937 (− 08)	0,2231 (− 10)
Au 79	$A_{i,0}$	0,2503 (+ 01)	− 0,3536	0,1237 (− 01)	− 0,2208 (− 03)	0,1478 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3899 (− 02)	0,6181 (− 03)	− 0,3567 (− 04)	0,7608 (− 06)	− 0,5674 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9340 (− 05)	− 0,2325 (− 05)	0,1358 (− 06)	− 0,2934 (− 08)	0,2229 (− 10)
Hg 80	$A_{i,0}$	0,2508 (+ 01)	− 0,3538	0,1238 (− 01)	− 0,2210 (− 03)	0,1480 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3920 (− 02)	0,6202 (− 02)	0,3572 (− 04)	0,7598 (− 06)	− 0,5662 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9428 (− 05)	− 0,2329 (− 05)	0,1355 (− 06)	− 0,2915 (− 08)	0,2212 (− 10)
Tl 81	$A_{i,0}$	0,2513 (+ 01)	− 0,3541	0,1240 (− 01)	− 0,2212 (− 03)	0,1481 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3939 (− 02)	0,6238 (− 03)	− 0,2581 (− 04)	0,7596 (− 06)	− 0,5656 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9498 (− 05)	− 0,2337 (− 05)	0,1355 (− 06)	− 0,2904 (− 08)	0,2201 (− 10)
Pb 82	$A_{i,0}$	0,2517 (+ 01)	− 0,3543	0,1241 (− 01)	− 0,2214 (− 03)	0,1482 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3960 (− 02)	0,6262 (− 03)	− 0,3584 (− 04)	0,7577 (− 06)	− 0,5636 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9588 (− 05)	− 0,2339 (− 05)	0,1350 (− 06)	− 0,2880 (− 08)	0,2181 (− 10)
Bi 83	$A_{i,0}$	0,2522 (+ 01)	− 0,3546	0,1242 (− 01)	− 0,2216 (− 03)	0,1483 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3978 (− 02)	0,6291 (− 03)	− 0,3591 (− 04)	0,7565 (− 06)	− 0,5622 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9661 (− 05)	− 0,2344 (− 05)	0,1347 (− 06)	− 0,2861 (− 08)	0,2163 (− 10)
Po 84	$A_{i,0}$	0,2527 (+ 01)	− 0,3548	0,1244 (− 01)	− 0,2218 (− 03)	0,1485 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,3995 (− 02)	0,6324 (− 03)	− 0,3599 (− 04)	0,7560 (− 06)	− 0,5612 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9722 (− 05)	− 0,2353 (− 05)	0,1347 (− 06)	− 0,2849 (− 08)	0,2150 (− 10)
At 85	$A_{i,0}$	0,2531 (+ 01)	− 0,3550	0,1245 (− 01)	− 0,2219 (− 03)	0,1485 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,4015 (− 02)	0,6344 (− 03)	− 0,3599 (− 04)	0,7531 (− 06)	− 0,5581 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9804 (− 05)	− 0,2354 (− 05)	0,1342 (− 06)	− 0,2821 (− 08)	0,2124 (− 10)
Rn 86	$A_{i,0}$	0,2535 (+ 01)	− 0,3553	0,1246 (− 01)	− 0,2220 (− 03)	0,1486 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,4032 (− 02)	0,6370 (− 03)	− 0,3602 (− 04)	0,7507 (− 06)	− 0,5555 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9868 (− 05)	− 0,2360 (− 05)	0,1339 (− 06)	− 0,2800 (− 08)	0,2104 (− 10)
Fr 87	$A_{i,0}$	0,2539 (+ 01)	− 0,3555	0,1247 (− 01)	− 0,2221 (− 03)	0,1486 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,4053 (− 02)	0,6385 (− 03)	− 0,3597 (− 04)	0,7464 (− 06)	− 0,5511 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,9955 (− 05)	− 0,2358 (− 05)	0,1331 (− 06)	− 0,2765 (− 08)	0,2072 (− 10)
Ra 88	$A_{i,0}$	0,2544 (+ 01)	− 0,3557	0,1249 (− 01)	− 0,2223 (− 03)	0,1486 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,4068 (− 02)	0,6413 (− 03)	− 0,3602 (− 04)	0,7444 (− 06)	− 0,5486 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,1001 (− 04)	− 0,2365 (− 05)	0,1329 (− 06)	− 0,2745 (− 08)	0,2051 (− 10)
Ac 89	$A_{i,0}$	0,2548 (+ 01)	− 0,3559	0,1249 (− 01)	− 0,2233 (− 03)	0,1486 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,4088 (− 02)	0,6426 (− 03)	− 0,3595 (− 04)	0,7394 (− 06)	− 0,5437 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,1010 (− 04)	− 0,2362 (− 05)	0,1320 (− 06)	− 0,2708 (− 08)	0,2017 (− 10)
Th 90	$A_{i,0}$	0,2552 (+ 01)	− 0,3562	0,1250 (− 01)	− 0,2223 (− 03)	0,1485 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,4105 (− 02)	0,6446 (− 03)	− 0,3593 (− 04)	0,7356 (− 06)	− 0,5396 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,1016 (− 04)	− 0,2365 (− 05)	0,1315 (− 06)	− 0,2680 (− 08)	0,1989 (− 10)
Pa 91	$A_{i,0}$	0,2556 (+ 01)	− 0,3564	0,1251 (− 01)	− 0,2223 (− 03)	0,1485 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,4124 (− 02)	0,6458 (− 03)	− 0,3585 (− 04)	0,7303 (− 06)	− 0,5341 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,1024 (− 04)	− 0,2363 (− 05)	0,1306 (− 06)	− 0,2642 (− 08)	0,1953 (− 10)
U 92	$A_{i,0}$	0,2560 (+ 01)	− 0,3566	0,1252 (− 01)	− 0,2224 (− 03)	0,1484 (− 05)
	$A_{i,1}$	0,4140 (− 02)	0,6479 (− 03)	− 0,3584 (− 04)	0,7265 (− 06)	− 0,5299 (− 08)
	$A_{i,2}$	− 0,1030 (− 04)	− 0,2367 (− 05)	0,1301 (− 06)	− 0,2614 (− 08)	0,1924 (− 10)

Tab. 2 a. Zusammenstellung der Koeffizienten $A_{n,m}$ zur Berechnung der Beträge der komplexen Formfaktoren nach Gl. (10) für die Atome der Kernladungszahlen 6–92. Die in Klammern gestellten Zahlen geben die Zehnerpotenz der Werte an.

	<i>Z</i>		<i>b</i> ₀	<i>b</i> ₁	<i>b</i> ₂	<i>b</i> ₃	<i>b</i> ₄				
C 6	<i>B</i> _{i,0}	0.1931	(-01)	0.3922	(-02)	-0.8743	(-03)	0.1236	(-04)	-0.6837	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.1632	(-03)	-0.3323	(-03)	0.6744	(-05)	-0.1041	(-06)	0.5822	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.6395	(-06)	0.1304	(-05)	-0.2599	(-07)	0.4072	(-08)	-0.2286	(-11)
N 7	<i>B</i> _{i,0}	0.2274	(-01)	0.4436	(-01)	-0.9709	(-03)	0.1344	(-04)	-0.7846	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.1912	(-03)	-0.3751	(-03)	0.7561	(-05)	-0.1125	(-06)	0.6219	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.7485	(-06)	0.1471	(-05)	-0.2927	(-07)	0.4385	(-09)	-0.2433	(-11)
O 8	<i>B</i> _{i,0}	0.2607	(-01)	0.4931	(-01)	-0.1061	(-02)	0.1441	(-04)	-0.7793	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.2170	(-03)	-0.4165	(-03)	-0.8327	(-05)	-0.1204	(-06)	0.6601	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.8462	(-06)	0.1632	(-06)	-0.3235	(-07)	0.4692	(-09)	-0.2584	(-11)
F 9	<i>B</i> _{i,0}	0.2938	(-01)	0.5406	(-01)	-0.1143	(-02)	0.1525	(-04)	-0.8154	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.2425	(-03)	-0.4559	(-03)	0.9023	(-05)	-0.1268	(-06)	0.6882	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.9432	(-06)	0.1786	(-05)	-0.3510	(-07)	0.4934	(-09)	-0.2690	(-11)
He 10	<i>B</i> _{i,0}	0.3267	(-01)	0.5864	(-01)	-0.1220	(-02)	0.1598	(-04)	-0.8444	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.2676	(-03)	-0.4937	(-03)	0.9653	(-05)	-0.1321	(-06)	0.7086	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1039	(-05)	0.1933	(-05)	-0.3756	(-07)	0.5125	(-09)	-0.2760	(-11)
Na 11	<i>B</i> _{i,0}	0.3584	(-01)	0.6308	(-01)	-0.1292	(-02)	0.1665	(-04)	-0.8703	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.2902	(-03)	-0.5305	(-03)	0.1026	(-04)	-0.1373	(-06)	0.7296	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1122	(-05)	0.2076	(-05)	-0.3998	(-07)	0.5326	(-09)	-0.2843	(-11)
Mg 12	<i>B</i> _{i,0}	0.3900	(-01)	0.6737	(-01)	-0.1358	(-02)	0.1722	(-04)	-0.8891	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.3132	(-03)	-0.5655	(-03)	0.1079	(-04)	-0.1411	(-06)	0.7403	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1209	(-05)	0.2212	(-05)	-0.4197	(-07)	0.5452	(-09)	-0.2873	(-11)
Al 13	<i>B</i> _{i,0}	0.4201	(-01)	0.7155	(-01)	-0.1422	(-02)	0.1775	(-04)	-0.9064	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.3331	(-03)	-0.5998	(-03)	0.1132	(-04)	-0.1450	(-06)	0.7540	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1279	(-05)	0.2346	(-05)	-0.4408	(-07)	0.5607	(-09)	-0.2930	(-11)
Si 14	<i>B</i> _{i,0}	0.4500	(-01)	0.7559	(-01)	-0.1481	(-02)	0.1819	(-04)	-0.9176	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.3534	(-03)	-0.6325	(-03)	0.1178	(-04)	-0.1476	(-06)	0.7569	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1335	(-05)	0.2472	(-05)	-0.4579	(-07)	0.5680	(-09)	-0.2922	(-11)
P 15	<i>B</i> _{i,0}	0.4786	(-01)	0.7954	(-01)	-0.1537	(-02)	0.1860	(-04)	-0.9274	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.3707	(-03)	-0.6645	(-03)	0.1223	(-04)	-0.1504	(-06)	0.7628	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1414	(-05)	0.2596	(-05)	-0.4753	(-07)	0.5784	(-09)	-0.2945	(-11)
S 16	<i>B</i> _{i,0}	0.5068	(-01)	0.8335	(-01)	-0.1589	(-02)	0.1893	(-04)	-0.9320	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.3876	(-03)	-0.6952	(-03)	0.1264	(-04)	-0.1522	(-06)	0.7612	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1472	(-05)	0.2715	(-05)	-0.4912	(-07)	0.5843	(-09)	-0.2931	(-11)
Cl 17	<i>B</i> _{i,0}	0.5340	(-01)	0.8708	(-01)	-0.1638	(-02)	0.1922	(-04)	-0.9345	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4037	(-03)	-0.7247	(-03)	0.1301	(-04)	-0.1533	(-06)	0.7551	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1530	(-05)	0.2828	(-05)	-0.5043	(-07)	0.5856	(-09)	-0.2885	(-11)
Ar 18	<i>B</i> _{i,0}	0.5602	(-01)	0.9071	(-01)	-0.1684	(-02)	0.1946	(-04)	-0.9330	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4173	(-03)	-0.7535	(-03)	0.1336	(-04)	-0.1544	(-06)	0.7491	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1572	(-05)	0.2939	(-05)	-0.5180	(-07)	0.5895	(-09)	-0.2862	(-11)
K 19	<i>B</i> _{i,0}	0.5855	(-01)	0.9423	(-01)	-0.1729	(-02)	0.1969	(-04)	-0.9312	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4302	(-03)	-0.7813	(-03)	0.1370	(-04)	-0.1552	(-06)	0.7402	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1615	(-05)	0.3046	(-05)	-0.5305	(-07)	0.5901	(-09)	-0.2808	(-11)
Ca 20	<i>B</i> _{i,0}	0.6099	(-01)	0.9767	(-01)	-0.1771	(-02)	0.1968	(-04)	-0.9260	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4417	(-03)	-0.8081	(-03)	0.1401	(-04)	-0.1554	(-06)	0.7276	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1650	(-05)	0.3148	(-05)	-0.5417	(-07)	0.5894	(-09)	-0.2748	(-11)
Sc 21	<i>B</i> _{i,0}	0.6329	(-01)	0.1011		-0.1811	(-02)	0.2002	(-04)	-0.9197	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4504	(-03)	-0.8344	(-03)	0.1431	(-04)	-0.1559	(-06)	0.7183	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1671	(-05)	0.3249	(-05)	-0.5535	(-07)	0.5910	(-09)	-0.2807	(-11)
Ti 22	<i>B</i> _{i,0}	0.6549	(-01)	0.1043		-0.1850	(-02)	0.2018	(-04)	-0.9143	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4575	(-03)	-0.8601	(-03)	0.1462	(-04)	-0.1568	(-06)	0.7110	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1685	(-05)	0.3348	(-05)	-0.5656	(-07)	0.5946	(-09)	-0.2683	(-11)
V 23	<i>B</i> _{i,0}	0.6773	(-01)	0.1075		-0.1885	(-02)	0.2022	(-04)	-0.8993	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4672	(-03)	-0.8838	(-03)	0.1483	(-04)	-0.1551	(-06)	0.6824	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1717	(-05)	0.3437	(-05)	-0.5723	(-07)	0.5836	(-09)	-0.2534	(-11)
Cr 24	<i>B</i> _{i,0}	0.6971	(-01)	0.1107		-0.1921	(-02)	0.2033	(-04)	-0.8910	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4713	(-03)	-0.9079	(-03)	0.1512	(-04)	-0.1555	(-06)	0.6725	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1720	(-05)	0.3529	(-05)	-0.5832	(-07)	0.5852	(-09)	-0.2493	(-11)
Mn 25	<i>B</i> _{i,0}	0.7185	(-01)	0.1137		-0.1950	(-02)	0.2029	(-04)	-0.8708	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4798	(-03)	-0.9298	(-03)	0.1527	(-04)	-0.1531	(-06)	0.6385	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1746	(-05)	0.3611	(-05)	-0.5878	(-07)	0.5723	(-09)	-0.2331	(-11)
Fe 26	<i>B</i> _{i,0}	0.7356	(-01)	0.1167		-0.1985	(-02)	0.2041	(-04)	-0.8631	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4791	(-03)	-0.9532	(-03)	0.1558	(-04)	-0.1544	(-06)	0.6352	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1724	(-05)	0.3701	(-05)	-0.6005	(-07)	0.5797	(-09)	-0.2333	(-11)
Co 27	<i>B</i> _{i,0}	0.7536	(-01)	0.1196		-0.2015	(-02)	0.2042	(-04)	-0.8474	(-07)
	<i>B</i> _{i,1}	-0.4813	(-03)	-0.9747	(-03)	0.1579	(-04)	-0.1537	(-06)	0.6149	(-09)
	<i>B</i> _{i,2}	0.1720	(-05)	0.3782	(-05)	-0.6085	(-07)	0.5762	(-09)	-0.2245	(-11)

Tab. 2 b (Forts.)

	<i>Z</i>		<i>b</i> ₀	<i>b</i> ₁	<i>b</i> ₂	<i>b</i> ₃	<i>b</i> ₄
Ni 28	<i>B</i> _{i,0}		0,7702 (– 01)	0,1225	– 0,2044 (– 02)	0,2045 (– 04)	– 0,8331 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4818 (– 03)	– 0,9958 (– 03)	0,1601 (– 04)	– 0,1534 (– 06)	0,5982 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1709 (– 05)	0,3862 (– 05)	– 0,6169 (– 07)	0,5749 (– 09)	– 0,2176 (– 11)
Cu 29	<i>B</i> _{i,0}		0,7858 (– 02)	0,1253	– 0,2073 (– 02)	0,2047 (– 04)	– 0,8185 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4803 (– 03)	– 0,1017 (– 02)	0,1624 (– 04)	– 0,1536 (– 06)	0,5844 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1687 (– 05)	0,3941 (– 05)	– 0,6264 (– 07)	0,5770 (– 09)	– 0,2131 (– 11)
Zn 30	<i>B</i> _{i,0}		0,8007 (– 01)	0,1280	– 0,2101 (– 02)	0,2048 (– 04)	– 0,8023 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4786 (– 03)	– 0,1036 (– 02)	0,1645 (– 04)	– 0,1531 (– 06)	0,5654 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1668 (– 05)	0,4015 (– 05)	– 0,6340 (– 07)	0,5745 (– 09)	– 0,2046 (– 11)
Ga 31	<i>B</i> _{i,0}		0,8141 (– 01)	0,1307	– 0,2129 (– 02)	0,2053 (– 04)	– 0,7904 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4737 (– 03)	– 0,1056 (– 02)	0,1670 (– 04)	– 0,1543 (– 06)	0,5605 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1632 (– 05)	0,4091 (– 05)	– 0,6448 (– 07)	0,5818 (– 09)	– 0,2045 (– 11)
Ge 32	<i>B</i> _{i,0}		0,8271 (– 01)	0,1334	– 0,2156 (– 02)	0,2054 (– 04)	– 0,7754 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4688 (– 03)	– 0,1076 (– 02)	0,1693 (– 04)	– 0,1549 (– 06)	0,5497 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1595 (– 05)	0,4165 (– 05)	– 0,6547 (– 07)	0,5871 (– 09)	– 0,2022 (– 11)
As 33	<i>B</i> _{i,0}		0,8397 (– 01)	0,1360	– 0,2181 (– 02)	0,2053 (– 04)	– 0,7587 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4648 (– 03)	– 0,1094 (– 02)	0,1712 (– 04)	– 0,1546 (– 06)	0,5317 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1569 (– 05)	0,4232 (– 05)	– 0,6616 (– 07)	0,5853 (– 09)	– 0,1940 (– 11)
Se 34	<i>B</i> _{i,0}		0,8524 (– 01)	0,1385	– 0,2204 (– 02)	0,2047 (– 04)	– 0,7379 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4617 (– 03)	– 0,1111 (– 02)	0,1727 (– 04)	– 0,1536 (– 06)	0,5070 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1547 (– 05)	0,4294 (– 05)	– 0,6671 (– 07)	0,5806 (– 09)	– 0,1830 (– 11)
Br 35	<i>B</i> _{i,0}		0,8634 (– 01)	0,1410	– 0,2228 (– 02)	0,2048 (– 04)	– 0,7225 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4547 (– 03)	– 0,1129 (– 02)	0,1749 (– 04)	– 0,1545 (– 06)	0,4982 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1504 (– 05)	0,4361 (– 05)	– 0,6768 (– 07)	0,5874 (– 09)	– 0,1816 (– 11)
Kr 36	<i>B</i> _{i,0}		0,8737 (– 01)	0,1434	– 0,2252 (– 02)	0,2048 (– 04)	– 0,7068 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4475 (– 03)	– 0,1146 (– 02)	0,1770 (– 04)	– 0,1552 (– 06)	0,4878 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1462 (– 05)	0,4425 (– 05)	– 0,6852 (– 07)	0,5923 (– 09)	– 0,1786 (– 11)
Rb 37	<i>B</i> _{i,0}		0,8828 (– 01)	0,1458	– 0,2276 (– 02)	0,2052 (– 04)	– 0,6938 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4390 (– 03)	– 0,1163 (– 02)	0,1792 (– 04)	– 0,1564 (– 06)	0,4819 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1418 (– 05)	0,4487 (– 05)	– 0,6941 (– 07)	0,5982 (– 09)	– 0,1762 (– 11)
Sr 38	<i>B</i> _{i,0}		0,8902 (– 01)	0,1482	– 0,2303 (– 02)	0,2061 (– 04)	– 0,6857 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4259 (– 03)	– 0,1180 (– 02)	0,1823 (– 04)	– 0,1599 (– 06)	0,4928 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1343 (– 05)	0,4556 (– 05)	– 0,7090 (– 07)	0,6201 (– 09)	– 0,1867 (– 11)
Y 39	<i>B</i> _{i,0}		0,8982 (– 01)	0,1505	– 0,2326 (– 02)	0,2044 (– 04)	– 0,6729 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4162 (– 03)	– 0,1196 (– 02)	0,1845 (– 04)	– 0,1616 (– 06)	0,4895 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1292 (– 05)	0,4616 (– 05)	– 0,7186 (– 07)	0,6298 (– 09)	– 0,1874 (– 11)
Zr 40	<i>B</i> _{i,0}		0,9060 (– 01)	0,1528	– 0,2348 (– 02)	0,2066 (– 04)	– 0,6588 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,4068 (– 03)	– 0,1212 (– 02)	0,1867 (– 04)	– 0,1631 (– 06)	0,4844 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1245 (– 05)	0,4673 (– 05)	– 0,7275 (– 07)	0,6378 (– 09)	– 0,1864 (– 11)
Nb 41	<i>B</i> _{i,0}		0,9125 (– 01)	0,1551	– 0,2371 (– 02)	0,2071 (– 04)	– 0,6473 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,3951 (– 03)	– 0,1227 (– 02)	0,1891 (– 04)	– 0,1653 (– 06)	0,4855 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1185 (– 05)	0,4731 (– 05)	– 0,7381 (– 07)	0,6505 (– 09)	– 0,1891 (– 11)
Mo 42	<i>B</i> _{i,0}		0,9192 (– 01)	0,1573	– 0,2393 (– 02)	0,2075 (– 04)	– 0,6344 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,3849 (– 03)	– 0,1242 (– 02)	0,1913 (– 04)	– 0,1672 (– 06)	0,4829 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1134 (– 05)	0,4786 (– 05)	– 0,7477 (– 07)	0,6616 (– 09)	– 0,1906 (– 11)
Tc 43	<i>B</i> _{i,0}		0,9240 (– 01)	0,1595	– 0,2418 (– 02)	0,2086 (– 04)	– 0,6280 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,3701 (– 03)	– 0,1258 (– 02)	0,1943 (– 04)	– 0,1714 (– 06)	0,5000 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,1059 (– 05)	0,4846 (– 05)	– 0,7620 (– 07)	0,6852 (– 09)	– 0,2025 (– 11)
Ru 44	<i>B</i> _{i,0}		0,9285 (– 01)	0,1616	– 0,2441 (– 02)	0,2095 (– 04)	– 0,6203 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,3560 (– 03)	– 0,1273 (– 02)	0,1971 (– 04)	– 0,1749 (– 06)	0,5112 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,9870 (– 06)	0,4904 (– 05)	– 0,7748 (– 07)	0,7053 (– 09)	– 0,2112 (– 11)
Rh 45	<i>B</i> _{i,0}		0,9336 (– 01)	0,1637	– 0,2462 (– 02)	0,2100 (– 04)	– 0,6092 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,3442 (– 03)	– 0,1287 (– 02)	0,1994 (– 04)	– 0,1774 (– 06)	0,5141 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,9304 (– 06)	0,4956 (– 05)	– 0,7850 (– 07)	0,7193 (– 09)	– 0,2149 (– 11)
Pd 46	<i>B</i> _{i,0}		0,9374 (– 01)	0,1658	– 0,2485 (– 02)	0,2110 (– 04)	– 0,6023 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,3301 (– 03)	– 0,1301 (– 02)	0,2021 (– 04)	– 0,1811 (– 06)	0,5266 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,8624 (– 06)	0,5009 (– 05)	– 0,7973 (– 07)	0,7393 (– 09)	– 0,2237 (– 11)
Ag 47	<i>B</i> _{i,0}		0,9393 (– 01)	0,1679	– 0,2511 (– 02)	0,2129 (– 04)	– 0,6022 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,3111 (– 03)	– 0,1316 (– 02)	0,2058 (– 04)	– 0,1874 (– 06)	0,5605 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,7658 (– 06)	0,5071 (– 05)	– 0,8155 (– 07)	0,7747 (– 09)	– 0,2452 (– 11)
Cd 48	<i>B</i> _{i,0}		0,9425 (– 01)	0,1699	– 0,2533 (– 02)	0,2139 (– 04)	– 0,5955 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,2983 (– 03)	– 0,1330 (– 02)	0,2082 (– 04)	– 0,1906 (– 06)	0,5700 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,7098 (– 06)	0,5119 (– 05)	– 0,8255 (– 07)	0,7903 (– 09)	– 0,2506 (– 11)
In 49	<i>B</i> _{i,0}		0,9451 (– 01)	0,1719	– 0,2555 (– 02)	0,2151 (– 04)	– 0,5906 (– 07)
	<i>B</i> _{i,1}		– 0,2830 (– 03)	– 0,1343 (– 02)	0,2110 (– 04)	– 0,1950 (– 06)	0,5891 (– 09)
	<i>B</i> _{i,2}		0,6367 (– 06)	0,5171 (– 05)	– 0,8389 (– 07)	0,8145 (– 09)	– 0,2632 (– 11)

Tab. 2 b (Forts.)

	<i>Z</i>	<i>b</i> ₀	<i>b</i> ₁	<i>b</i> ₂	<i>b</i> ₃	<i>b</i> ₄
Sn 50	<i>B</i> _{i,0}	0,9466 (− 01)	0,1739	− 0,2578 (− 02)	0,2166 (− 04)	− 0,5892 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,2668 (− 03)	− 0,1357 (− 02)	0,2141 (− 04)	− 0,2000 (− 06)	0,6138 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	0,5612 (− 06)	0,5223 (− 05)	− 0,8529 (− 07)	0,8408 (− 09)	− 0,2778 (− 11)
Sb 51	<i>B</i> _{i,0}	0,9478 (− 01)	0,1758	− 0,2601 (− 02)	0,2182 (− 04)	− 0,5879 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,2497 (− 03)	− 0,1370 (− 02)	0,2172 (− 04)	− 0,2054 (− 06)	0,6412 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	0,4790 (− 06)	0,5275 (− 05)	− 0,8680 (− 07)	0,8703 (− 09)	− 0,2949 (− 11)
Te 52	<i>B</i> _{i,0}	0,9492 (− 01)	0,1777	− 0,2633 (− 02)	0,2196 (− 04)	− 0,5854 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,2394 (− 03)	− 0,1383 (− 02)	0,2199 (− 04)	− 0,2097 (− 06)	0,6611 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	0,4156 (− 06)	0,5322 (− 05)	− 0,8794 (− 07)	0,8911 (− 09)	− 0,3054 (− 11)
J 53	<i>B</i> _{i,0}	0,9503 (− 01)	0,1796	− 0,2645 (− 02)	0,2211 (− 04)	− 0,5834 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,2194 (− 03)	− 0,1396 (− 02)	0,2227 (− 04)	− 0,2145 (− 06)	0,6844 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	0,3460 (− 06)	0,5369 (− 05)	− 0,8921 (− 07)	0,9156 (− 09)	− 0,3190 (− 11)
Xe 54	<i>B</i> _{i,0}	0,9494 (− 01)	0,1815	− 0,2670 (− 02)	0,2243 (− 04)	− 0,5893 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,1992 (− 03)	− 0,1410 (− 02)	0,2265 (− 04)	− 0,2217 (− 06)	0,7292 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	0,2476 (− 06)	0,5424 (− 05)	− 0,9107 (− 07)	0,9556 (− 09)	− 0,3458 (− 11)
Cs 55	<i>B</i> _{i,0}	0,9497 (− 01)	0,1834	− 0,2691 (− 02)	0,2250 (− 04)	− 0,5886 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,1833 (− 03)	− 0,1422 (− 02)	0,2293 (− 04)	− 0,2267 (− 06)	0,7553 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	0,1769 (− 06)	0,5470 (− 05)	− 0,9232 (− 07)	0,9806 (− 09)	− 0,3604 (− 11)
Ba 56	<i>B</i> _{i,0}	0,9492 (− 01)	0,1852	− 0,2713 (− 02)	0,2268 (− 04)	− 0,5911 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,1652 (− 03)	− 0,1434 (− 02)	0,2325 (− 04)	− 0,2328 (− 06)	0,7915 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	0,9202 (− 07)	0,5519 (− 05)	− 0,9387 (− 07)	0,1013 (− 08)	− 0,3818 (− 11)
La 57	<i>B</i> _{i,0}	0,9485 (− 01)	0,1870	− 0,2735 (− 02)	0,2287 (− 04)	− 0,5942 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,1490 (− 03)	− 0,1446 (− 02)	0,2354 (− 04)	− 0,2351 (− 06)	0,8225 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	0,2340 (− 07)	0,5564 (− 05)	− 0,9511 (− 07)	0,1039 (− 08)	− 0,3979 (− 11)
Ce 58	<i>B</i> _{i,0}	0,9461 (− 01)	0,1888	− 0,2760 (− 02)	0,2314 (− 04)	− 0,6042 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,1277 (− 03)	− 0,1459 (− 02)	0,2392 (− 04)	− 0,2460 (− 06)	0,8751 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,7723 (− 07)	0,5616 (− 05)	− 0,9697 (− 07)	0,1081 (− 08)	− 0,4275 (− 11)
Pr 59	<i>B</i> _{i,0}	0,9447 (− 01)	0,1906	− 0,2782 (− 02)	0,2334 (− 04)	− 0,6094 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,1104 (− 03)	− 0,1471 (− 02)	0,2422 (− 04)	− 0,2518 (− 06)	0,9118 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,1503 (− 07)	0,5660 (− 05)	− 0,9826 (− 07)	0,1109 (− 08)	− 0,4464 (− 11)
Nd 60	<i>B</i> _{i,0}	0,9428 (− 01)	0,1923	− 0,2803 (− 02)	0,2355 (− 04)	− 0,6149 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,9220 (− 04)	− 0,1483 (− 02)	0,2452 (− 04)	− 0,2579 (− 06)	0,9508 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,2333 (− 06)	0,5705 (− 05)	− 0,9969 (− 07)	0,1141 (− 08)	− 0,4684 (− 11)
Pm 61	<i>B</i> _{i,0}	0,9416 (− 01)	0,1940	− 0,2823 (− 02)	0,2373 (− 04)	− 0,6194 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,7527 (− 04)	− 0,1494 (− 02)	0,2481 (− 04)	− 0,2639 (− 06)	0,9907 (− 09)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,3109 (− 06)	0,5749 (− 05)	− 0,1011 (− 06)	0,1173 (− 08)	− 0,4919 (− 11)
Sm 62	<i>B</i> _{i,0}	0,9383 (− 01)	0,1957	− 0,2847 (− 02)	0,2399 (− 04)	− 0,6309 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,5553 (− 04)	− 0,1506 (− 02)	0,2515 (− 04)	− 0,2708 (− 06)	0,1039 (− 08)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,3946 (− 06)	0,5794 (− 05)	− 0,1025 (− 06)	0,1206 (− 08)	− 0,5160 (− 11)
Eu 63	<i>B</i> _{i,0}	0,9383 (− 01)	0,1973	− 0,2862 (− 02)	0,2408 (− 04)	− 0,6287 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,4392 (− 04)	− 0,1515 (− 02)	0,2531 (− 04)	− 0,2739 (− 06)	0,1057 (− 08)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,4385 (− 06)	0,5826 (− 05)	− 0,1032 (− 06)	0,1219 (− 08)	− 0,5249 (− 11)
Gd 64	<i>B</i> _{i,0}	0,9344 (− 01)	0,1990	− 0,2886 (− 02)	0,2437 (− 04)	− 0,6436 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,2123 (− 04)	− 0,1528 (− 02)	0,2571 (− 04)	− 0,2828 (− 06)	0,1125 (− 08)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,5468 (− 06)	0,5877 (− 05)	− 0,1052 (− 06)	0,1268 (− 08)	− 0,5636 (− 11)
Tb 65	<i>B</i> _{i,0}	0,9310 (− 01)	0,2006	− 0,2907 (− 02)	0,2461 (− 04)	− 0,6547 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,2734 (− 05)	− 0,1539 (− 02)	0,2600 (− 04)	− 0,2891 (− 06)	0,1171 (− 08)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,6240 (− 06)	0,5918 (− 05)	− 0,1064 (− 06)	0,1298 (− 08)	− 0,5869 (− 11)
Dy 66	<i>B</i> _{i,0}	0,9308 (− 01)	0,2021	− 0,2921 (− 02)	0,2468 (− 04)	− 0,6530 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,7807 (− 05)	− 0,1547 (− 02)	0,2613 (− 04)	− 0,2916 (− 06)	0,1187 (− 08)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,6579 (− 06)	0,5945 (− 05)	− 0,1068 (− 06)	0,1306 (− 08)	− 0,5931 (− 11)
Ho 67	<i>B</i> _{i,0}	0,9263 (− 01)	0,2038	− 0,2943 (− 02)	0,2498 (− 04)	− 0,6700 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,2863 (− 04)	− 0,1558 (− 02)	0,2648 (− 04)	− 0,2995 (− 06)	0,1250 (− 08)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,7517 (− 06)	0,5990 (− 05)	− 0,1084 (− 06)	0,1347 (− 08)	− 0,6271 (− 11)
Er 68	<i>B</i> _{i,0}	0,9245 (− 01)	0,2035	− 0,2959 (− 02)	0,2511 (− 04)	− 0,6744 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,4243 (− 04)	− 0,1567 (− 02)	0,2666 (− 04)	− 0,3036 (− 06)	0,1281 (− 08)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,8023 (− 06)	0,6021 (− 05)	− 0,1091 (− 06)	0,1364 (− 08)	− 0,6413 (− 11)
Tm 69	<i>B</i> _{i,0}	0,9204 (− 01)	0,2068	− 0,2979 (− 02)	0,2535 (− 04)	− 0,6883 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,6224 (− 04)	− 0,1578 (− 02)	0,2697 (− 04)	− 0,3107 (− 06)	0,1339 (− 08)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,8925 (− 06)	0,6062 (− 05)	− 0,1105 (− 06)	0,1401 (− 08)	− 0,6733 (− 11)
Yb 70	<i>B</i> _{i,0}	0,9173 (− 01)	0,2083	− 0,2996 (− 02)	0,2554 (− 04)	− 0,6983 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,7875 (− 04)	− 0,1587 (− 02)	0,2720 (− 04)	− 0,3162 (− 06)	0,1385 (− 08)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,9626 (− 06)	0,6098 (− 05)	− 0,1116 (− 06)	0,1428 (− 08)	− 0,6977 (− 11)
Lu 71	<i>B</i> _{i,0}	0,9142 (− 01)	0,2098	− 0,3013 (− 02)	0,2572 (− 04)	− 0,7086 (− 07)
	<i>B</i> _{i,1}	− 0,9386 (− 04)	− 0,1596 (− 02)	0,2740 (− 04)	− 0,3211 (− 06)	0,1428 (− 08)
	<i>B</i> _{i,2}	− 0,1020 (− 06)	0,6129 (− 05)	− 0,1123 (− 06)	0,1450 (− 08)	− 0,7180 (− 11)

Tab. 2 b (Forts.)

Z		b_0	b_1	b_2	b_3	b_4
Hf 72	$B_{i,0}$	0,9110 (– 01)	0,2113	– 0,3029 (– 02)	0,2590 (– 04)	– 0,7194 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,1108 (– 03)	– 0,1606 (– 02)	0,2764 (– 04)	– 0,3270 (– 06)	0,1480 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1096 (– 05)	0,6165 (– 05)	– 0,1135 (– 06)	0,1481 (– 08)	– 0,7471 (– 11)
Ta 73	$B_{i,0}$	0,9072 (– 01)	0,2127	– 0,3046 (– 02)	0,2610 (– 04)	– 0,7327 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,1262 (– 03)	– 0,1614 (– 02)	0,2784 (– 04)	– 0,3319 (– 06)	0,1524 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1149 (– 05)	0,6193 (– 05)	– 0,1141 (– 06)	0,1499 (– 08)	– 0,7655 (– 11)
W 74	$B_{i,0}$	0,9027 (– 01)	0,2142	– 0,3063 (– 02)	0,2632 (– 04)	– 0,7480 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,1446 (– 03)	– 0,1624 (– 02)	0,2809 (– 04)	– 0,3383 (– 06)	0,1583 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1230 (– 05)	0,6229 (– 05)	– 0,1153 (– 06)	0,1532 (– 08)	– 0,7968 (– 11)
Re 75	$B_{i,0}$	0,9010 (– 01)	0,2155	– 0,3075 (– 02)	0,2641 (– 04)	– 0,7535 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,1567 (– 03)	– 0,1631 (– 02)	0,2822 (– 04)	– 0,3418 (– 06)	0,1619 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1278 (– 05)	0,6255 (– 05)	– 0,1158 (– 06)	0,1549 (– 08)	– 0,8162 (– 11)
Os 76	$B_{i,0}$	0,8962 (– 01)	0,2169	– 0,3092 (– 02)	0,2664 (– 04)	– 0,7707 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,1729 (– 03)	– 0,1639 (– 02)	0,2843 (– 04)	– 0,3471 (– 06)	0,1671 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1336 (– 05)	0,6283 (– 05)	– 0,1165 (– 06)	0,1570 (– 08)	– 0,8390 (– 11)
Ir 77	$B_{i,0}$	0,8929 (– 01)	0,2183	– 0,3105 (– 02)	0,2678 (– 04)	– 0,7814 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,1891 (– 03)	– 0,1648 (– 02)	0,2862 (– 04)	– 0,3524 (– 06)	0,1723 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1409 (– 05)	0,6315 (– 05)	– 0,1174 (– 06)	0,1598 (– 08)	– 0,8681 (– 11)
Pt 78	$B_{i,0}$	0,8902 (– 01)	0,2196	– 0,3117 (– 02)	0,2691 (– 04)	– 0,7917 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,2001 (– 03)	– 0,1654 (– 02)	0,2872 (– 04)	– 0,3555 (– 06)	0,1760 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1441 (– 05)	0,6336 (– 05)	– 0,1176 (– 06)	0,1609 (– 08)	– 0,8838 (– 11)
Au 79	$B_{i,0}$	0,8878 (– 01)	0,2209	– 0,3127 (– 02)	0,2699 (– 04)	– 0,7987 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,2118 (– 03)	– 0,1661 (– 02)	0,2882 (– 04)	– 0,3585 (– 06)	0,1795 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1485 (– 05)	0,6358 (– 05)	– 0,1179 (– 06)	0,1622 (– 08)	– 0,9018 (– 11)
Hg 80	$B_{i,0}$	0,8840 (– 01)	0,2222	– 0,3140 (– 02)	0,2715 (– 04)	– 0,8126 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,2264 (– 03)	– 0,1668 (– 02)	0,2898 (– 04)	– 0,3631 (– 06)	0,1846 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1541 (– 05)	0,6384 (– 05)	– 0,1185 (– 06)	0,1643 (– 08)	– 0,9265 (– 11)
Tl 81	$B_{i,0}$	0,8817 (– 01)	0,2234	– 0,3150 (– 02)	0,2722 (– 04)	– 0,8206 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,2372 (– 03)	– 0,1675 (– 02)	0,2906 (– 04)	– 0,3659 (– 06)	0,1882 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1579 (– 05)	0,6403 (– 05)	– 0,1187 (– 06)	0,1654 (– 08)	– 0,9440 (– 11)
Pb 82	$B_{i,0}$	0,8787 (– 01)	0,2247	– 0,3160 (– 02)	0,2731 (– 04)	– 0,8298 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,2498 (– 03)	– 0,1681 (– 02)	0,2916 (– 04)	– 0,3690 (– 06)	0,1922 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1625 (– 05)	0,6425 (– 05)	– 0,1190 (– 06)	0,1667 (– 08)	– 0,9631 (– 11)
Bi 83	$B_{i,0}$	0,8745 (– 01)	0,2259	– 0,3172 (– 02)	0,2747 (– 04)	– 0,8447 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,2639 (– 03)	– 0,1688 (– 02)	0,2930 (– 04)	– 0,3733 (– 06)	0,1972 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1680 (– 05)	0,6448 (– 05)	– 0,1195 (– 06)	0,1687 (– 08)	– 0,9877 (– 11)
Po 84	$B_{i,0}$	0,8711 (– 01)	0,2271	– 0,3182 (– 02)	0,2758 (– 04)	– 0,8571 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,2758 (– 03)	– 0,1694 (– 02)	0,2939 (– 04)	– 0,3765 (– 06)	0,2015 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1718 (– 05)	0,6467 (– 05)	– 0,1197 (– 06)	0,1698 (– 08)	– 0,1007 (– 10)
At 85	$B_{i,0}$	0,8695 (– 01)	0,2283	– 0,3188 (– 02)	0,2760 (– 04)	– 0,8617 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,2834 (– 03)	– 0,1699 (– 02)	0,2939 (– 04)	– 0,3776 (– 06)	0,2040 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1736 (– 05)	0,6480 (– 05)	– 0,1195 (– 06)	0,1699 (– 08)	– 0,1017 (– 10)
Rn 86	$B_{i,0}$	0,8673 (– 01)	0,2294	– 0,3195 (– 02)	0,2763 (– 04)	– 0,8683 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,2934 (– 03)	– 0,1704 (– 02)	0,2944 (– 04)	– 0,3796 (– 06)	0,2074 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1772 (– 05)	0,6496 (– 05)	– 0,1196 (– 06)	0,1708 (– 08)	– 0,1034 (– 10)
Fr 87	$B_{i,0}$	0,8649 (– 01)	0,2306	– 0,3202 (– 02)	0,2767 (– 04)	– 0,8761 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,3028 (– 03)	– 0,1709 (– 02)	0,2947 (– 04)	– 0,3815 (– 06)	0,2108 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1801 (– 05)	0,6511 (– 05)	– 0,1195 (– 06)	0,1714 (– 08)	– 0,1049 (– 10)
Ra 88	$B_{i,0}$	0,8600 (– 01)	0,2318	– 0,3213 (– 02)	0,2783 (– 04)	– 0,8930 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,3187 (– 03)	– 0,1716 (– 02)	0,2963 (– 04)	– 0,3864 (– 06)	0,2166 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1870 (– 05)	0,6537 (– 05)	– 0,1202 (– 06)	0,1739 (– 08)	– 0,1079 (– 10)
Ac 89	$B_{i,0}$	0,8584 (– 01)	0,2329	– 0,3218 (– 02)	0,2782 (– 04)	– 0,8974 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,3254 (– 03)	– 0,1720 (– 02)	0,2961 (– 04)	– 0,3870 (– 06)	0,2189 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1885 (– 05)	0,6547 (– 05)	– 0,1199 (– 06)	0,1738 (– 08)	– 0,1090 (– 10)
Th 90	$B_{i,0}$	0,8552 (– 01)	0,2340	– 0,3225 (– 02)	0,2788 (– 04)	– 0,9074 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,3372 (– 03)	– 0,1726 (– 02)	0,2968 (– 04)	– 0,3898 (– 06)	0,2232 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1929 (– 05)	0,6565 (– 05)	– 0,1201 (– 06)	0,1750 (– 08)	– 0,1110 (– 10)
Pa 91	$B_{i,0}$	0,8548 (– 01)	0,2350	– 0,3226 (– 02)	0,2779 (– 04)	– 0,9053 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,3409 (– 03)	– 0,1729 (– 02)	0,2959 (– 04)	– 0,3885 (– 06)	0,2240 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1929 (– 05)	0,6570 (– 05)	– 0,1195 (– 06)	0,1740 (– 08)	– 0,1112 (– 10)
U 92	$B_{i,0}$	0,8521 (– 01)	0,2360	– 0,3231 (– 02)	0,2778 (– 04)	– 0,9099 (– 07)
	$B_{i,1}$	0,3492 (– 03)	– 0,1733 (– 02)	0,2956 (– 04)	– 0,3886 (– 06)	0,2260 (– 08)
	$B_{i,2}$	– 0,1949 (– 05)	0,6579 (– 05)	– 0,1190 (– 06)	0,1734 (– 08)	– 0,1117 (– 10)

Tab. 2 b. Zusammenstellung der Koeffizienten $B_{n,m}$ zur Berechnung der Phasen der komplexen Formfaktoren nach Gl. (11) für die Atome der Kernladungszahlen 6–92. Die in Klammern gestellten Zahlen geben die Zehnerpotenz der Werte an.