REAPPRAISAL OF THE CRYSTAL-CHEMISTRY OF BERYL
by C. Aurisicchio, C. Fioravanti, O. Grubessi and P. F. Zanazzi

To be deposited

371

Table 5

Table of Fractional Coordinates and Isotropic Thermal Factors ($Å^2$)

Beryl n. S1

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3874(1)	0.1159(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.005(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.005(1) *
O(1)	0.3101(2)	0.2369(2)	0.0000	0.009(1) *
O(2)	0.4988(1)	0.1457(1)	0.1453(1)	0.007(1) *

Beryl n. S2

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3873(1)	0.1157(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.005(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.004(1) *
O(1)	0.3100(1)	0.2366(1)	0.0000	0.010(1) *
O(2)	0.4986(1)	0.1456(1)	0.1453(1)	0.007(1) *

Beryl n. 1

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3858(1)	0.1130(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.006(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.005(1) *
O(1)	0.3050(2)	0.2311(2)	0.0000	0.012(1) *
O(2)	0.4956(1)	0.1429(1)	0.1452(1)	0.009(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.010(1)
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.044(3) *

Beryl N. 2

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3858(1)	0.1128(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.006(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.005(1) *
O(1)	0.3045(1)	0.2305(1)	0.0000	0.012(1) *
O(2)	0.4951(1)	0.1424(1)	0.1451(1)	0.009(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.015(1) *
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.062(1) *

Beryl n. 3

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3852(1)	0.1122(1)	0.0000	0.005(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.006(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.007(1) *
O(1)	0.3062(3)	0.2315(3)	0.0000	0.013(1) *
O(2)	0.4951(2)	0.1418(2)	0.1450(2)	0.009(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.013(2)
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.049(4) *

Beryl N. 6

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3863(1)	0.1139(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.008(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.006(1) *
O(1)	0.3064(2)	0.2326(2)	0.0000	0.014(1) *
O(2)	0.4960(2)	0.1434(2)	0.1451(1)	0.012(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.027(2)
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.030(1) *

Beryl n. 7

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3864(1)	0.1147(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.006(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.005(1) *
O(1)	0.3095(1)	0.2359(1)	0.0000	0.010(1) *
O(2)	0.4976(1)	0.1445(1)	0.1451(1)	0.007(1) *
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.023(5) *

Beryl n. 8

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3870(1)	0.1154(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.005(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.004(1) *
O(1)	0.3095(1)	0.2362(1)	0.0000	0.009(1) *
O(2)	0.4983(1)	0.1451(1)	0.1451(1)	0.007(1) *
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.052(6) *

Beryl n. 12

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3875(1)	0.1160(1)	0.0000	0.003(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.006(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.004(1) *
O(1)	0.3084(2)	0.2353(1)	0.0000	0.010(1) *
O(2)	0.4982(1)	0.1453(1)	0.1449(1)	0.007(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.084(6) *
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.034(4) *

Beryl n. 16

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3876(1)	0.1158(1)	0.0000	0.001(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.003(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.003(1) *
O(1)	0.3103(2)	0.2369(2)	0.0000	0.006(1) *
O(2)	0.4989(2)	0.1456(2)	0.1452(1)	0.004(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.135(15) *
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.064(10) *

Beryl n. 19

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3894(1)	0.1191(1)	0.0000	0.003(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.007(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.004(1) *
O(1)	0.3051(2)	0.2348(2)	0.0000	0.012(1) *
O(2)	0.4981(1)	0.1470(2)	0.1447(1)	0.010(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.042(2)
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.018(1) *

Beryl N. 20

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3893(1)	0.1190(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.008(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.005(1) *
O(1)	0.3054(2)	0.2351(2)	0.0000	0.013(1) *
O(2)	0.4980(2)	0.1471(2)	0.1448(1)	0.012(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.041(2)
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.022(1) *

Beryl n. 22

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3894(1)	0.1192(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.007(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.004(1) *
O(1)	0.3049(2)	0.2346(2)	0.0000	0.012(1) *
O(2)	0.4983(1)	0.1475(1)	0.1449(1)	0.011(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.042(2)
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.023(1) *

Beryl n. 24

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3867(1)	0.1142(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.006(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.004(1) *
O(1)	0.3070(2)	0.2332(2)	0.0000	0.011(1) *
O(2)	0.4968(1)	0.1442(1)	0.1452(1)	0.008(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.063(2)
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.035(3) *

Beryl N. 26

	x	y	z	Ueq/Uiso
Si	0.3877(1)	0.1161(1)	0.0000	0.004(1) *
Be	0.5000	0.0000	0.2500	0.005(1)
Al	0.6666	0.3333	0.2500	0.004(1) *
O(1)	0.3083(2)	0.2349(2)	0.0000	0.010(1) *
O(2)	0.4983(1)	0.1451(1)	0.1448(1)	0.007(1) *
O(3)	0.0000	0.0000	0.0000	0.147(8)
Rf	0.0000	0.0000	0.2500	0.050(6) *

* Ueq = one third of the trace of the orthogonalized U_{ij} tensor

REAPPRAISAL OF THE CRYSTAL-CHEMISTRY OF BERYL
by C. Aurisicchio, C. Fioravanti, O. Grubessi and P. F. Zanazzi

to be deposited

Table 6

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. S1.
Est. st. dev. in parentheses refer to the last digit.

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0047(2)	0.0043(2)	0.0024(2)	0.0023(2)	0.0000	0.0000
Al	0.0056(3)	0.0056(3)	0.0027(3)	0.0028(1)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0113(6)	0.0086(6)	0.0108(5)	0.0068(5)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0086(4)	0.0065(4)	0.0041(3)	0.0034(3)	-0.0020(3)	-0.0004(3)

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. S2

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0045(2)	0.0040(2)	0.0034(2)	0.0021(1)	0.0000	0.0000
Al	0.0039(2)	0.0039(2)	0.0032(2)	0.0019(1)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0105(4)	0.0085(4)	0.0128(4)	0.0072(3)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0085(2)	0.0064(2)	0.0052(2)	0.0036(2)	-0.0022(2)	-0.0006(2)

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 1

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0036(3)	0.0033(3)	0.0045(3)	0.0019(2)	0.0000	0.0000
Al	0.0043(3)	0.0043(3)	0.0073(4)	0.0021(1)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0127(7)	0.0102(7)	0.0197(8)	0.0097(5)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0116(4)	0.0113(4)	0.0073(4)	0.0078(3)	-0.0026(3)	-0.0006(3)
Rf	0.0499(27)	0.0499(27)	0.0319(30)	0.0249(13)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 2

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0041(2)	0.0038(2)	0.0036(2)	0.0023(1)	0.0000	0.0000
Al	0.0053(2)	0.0053(2)	0.0057(3)	0.0026(1)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0122(5)	0.0099(5)	0.0178(5)	0.0089(4)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0109(4)	0.0106(3)	0.0064(3)	0.0068(3)	-0.0027(2)	-0.0006(2)
O(3)	0.0089(1)	0.0089(1)	0.0271(1)	0.0045(1)	0.0000	0.0000
Rf	0.0709(1)	0.0709(1)	0.0431(1)	0.0354(1)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 3

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0062(4)	0.0063(4)	0.0016(4)	0.0034(3)	0.0000	0.0000
Al	0.0084(4)	0.0084(4)	0.0049(5)	0.0042(2)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0147(11)	0.0141(11)	0.0147(11)	0.0114(9)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0130(7)	0.0135(7)	0.0045(6)	0.0085(6)	-0.0024(5)	-0.0001(5)
Rf	0.0580(39)	0.0580(39)	0.0323(42)	0.0290(19)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 6.

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0051(3)	0.0046(3)	0.0036(3)	0.0026(2)	0.0000	0.0000
Al	0.0064(3)	0.0064(3)	0.0063(3)	0.0032(2)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0143(7)	0.0120(7)	0.0172(7)	0.0103(6)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0123(5)	0.0115(4)	0.0067(5)	0.0073(4)	-0.0026(4)	-0.0009(4)
Rf	0.0321(7)	0.0321(7)	0.0239(10)	0.0161(4)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 7.

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0045(2)	0.0041(2)	0.0031(2)	0.0023(1)	0.0000	0.0000
Al	0.0050(2)	0.0050(2)	0.0036(2)	0.0025(1)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0113(4)	0.0090(4)	0.0129(4)	0.0074(3)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0091(3)	0.0075(2)	0.0055(3)	0.0046(2)	-0.0024(2)	-0.0005(2)
Rf	0.0056(35)	0.0056(35)	0.0567(68)	0.0028(17)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 8.

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0037(2)	0.0036(2)	0.0038(2)	0.0020(1)	0.0000	0.0000
Al	0.0041(2)	0.0041(2)	0.0043(2)	0.0021(1)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0102(4)	0.0080(4)	0.0129(4)	0.0066(3)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0079(3)	0.0058(2)	0.0061(3)	0.0032(2)	-0.0023(2)	-0.0004(2)
Rf	0.0258(52)	0.0258(52)	0.1033(72)	0.0129(26)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 12

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0031(2)	0.0027(2)	0.0035(2)	0.0016(1)	0.0000	0.0000
Al	0.0037(2)	0.0037(2)	0.0049(3)	0.0018(1)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0103(5)	0.0082(5)	0.0148(6)	0.0072(4)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0080(3)	0.0067(3)	0.0064(4)	0.0043(2)	-0.0030(2)	-0.0010(3)
O(3)	0.0973(62)	0.0973(62)	0.0583(69)	0.0486(31)	0.0000	0.0000
Rf	0.0359(35)	0.0359(35)	0.0306(47)	0.0179(17)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 16

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0012(3)	0.0011(3)	0.0001(3)	0.0006(2)	0.0000	0.0000
Al	0.0039(4)	0.0039(4)	0.0025(5)	0.0019(2)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0073(7)	0.0048(7)	0.0091(8)	0.0051(7)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0050(5)	0.0031(4)	0.0033(5)	0.0023(3)	-0.0021(3)	-0.0006(4)
O(3)	0.1525(145)	0.1525(145)	0.0997(145)	0.0763(73)	0.0000	0.0000
Rf	0.0776(103)	0.0776(103)	0.0362(98)	0.0388(51)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 19.

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0029(3)	0.0029(3)	0.0043(3)	0.0016(2)	0.0000	0.0000
Al	0.0032(3)	0.0032(3)	0.0045(4)	0.0016(1)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0104(7)	0.0087(6)	0.0192(8)	0.0075(6)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0118(4)	0.0114(5)	0.0100(5)	0.0073(3)	-0.0057(3)	-0.0040(3)
Rf	0.0187(6)	0.0187(6)	0.0162(9)	0.0093(3)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 20.

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0045(3)	0.0045(3)	0.0044(3)	0.0024(2)	0.0000	0.0000
Al	0.0055(3)	0.0055(3)	0.0049(5)	0.0028(2)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0128(9)	0.0092(8)	0.0208(9)	0.0083(7)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0135(5)	0.0142(6)	0.0102(5)	0.0087(4)	-0 0061(4)	-0.0046(4)
Rf	0.0229(7)	0.0229(7)	0.0195(10)	0.0115(4)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 22

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0041(3)	0.0041(3)	0.0026(3)	0.0022(2)	0.0000	0.0000
Al	0.0044(3)	0.0044(3)	0.0030(4)	0.0022(1)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0121(7)	0.0090(6)	0.0200(8)	0.0083(5)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0142(4)	0.0138(4)	0.0082(4)	0.0090(3)	-0.0059(3)	-0.0046(3)
Rf	0.0247(5)	0.0247(5)	0.0189(7)	0.0124(3)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 24

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0045(2)	0.0041(2)	0.0034(2)	0.0023(1)	0.0000	0.0000
Al	0.0042(2)	0.0042(2)	0.0039(3)	0.0021(1)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0122(5)	0.0108(5)	0.0151(5)	0.0090(4)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0107(3)	0.0094(3)	0.0053(3)	0.0059(2)	-0.0026(2)	-0.0004(2)
Rf	0.0393(29)	0.0393(29)	0.0256(33)	0.0197(14)	0.0000	0.0000

Anisotropic Thermal Parameters ($Å^2$) in Beryl n. 26

Atom	U11	U22	U33	U12	U13	U23
Si	0.0046(3)	0.0040(3)	0.0028(3)	0.0024(2)	0.0000	0.0000
Al	0.0044(3)	0.0044(3)	0.0035(4)	0.0022(2)	0.0000	0.0000
O(1)	0.0117(7)	0.0086(7)	0.0130(7)	0.0081(6)	0.0000	0.0000
O(2)	0.0082(4)	0.0073(4)	0.0058(5)	0.0042(3)	-0.0028(3)	-0.0007(3)
Rf	0.0500(53)	0.0500(53)	0.0495(74)	0.0250(27)	0.0000	0.0000

The Anisotropic Temperature Factors are of the form : $\exp(-2\pi^2 (\sum_i \sum_j h_i h_j a_i^* a_j^* U_{ij})$

REAPPRAISAL OF THE CRYSTAL-CHEMISTRY OF BERYL
by C. AUrisicchio, C. Fioravanti, O. Grubessi and P. F. Zanazzi

To be deposited

Table 7

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. S1

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	652	-670	-3	11	0	29	-25	-1	9	1	54	54	-3	6	2	626	-619	-2	13	2	140	-130
-1	2	0	257	-277	-2	11	0	48	48	-4	10	1	81	74	-2	6	2	525	528	-1	13	2	215	206
0	2	0	370	-399	-1	11	0	315	330	-3	10	1	542	540	-1	6	2	444	446	-7	14	2	154	-150
-1	3	0	232	248	0	11	0	126	-134	-2	10	1	31	33	0	6	2	975	-978	-6	14	2	177	-173
0	3	0	168	194	-6	12	0	779	854	-1	10	1	163	160	-3	7	2	67	-72	-5	14	2	223	216
-2	4	0	39	59	-5	12	0	126	-141	-5	11	1	66	62	-2	7	2	126	134	-4	14	2	29	-29
-1	4	0	261	254	-4	12	0	183	-195	-4	11	1	37	-38	0	7	2	330	318	-1	3	3	192	-151
0	4	0	532	-549	-3	12	0	192	208	-3	11	1	322	-319	-4	8	2	456	-452	-1	4	3	514	508
-2	5	0	431	-453	-2	12	0	269	-286	-2	11	1	279	-272	-3	8	2	184	181	-2	5	3	457	-453
-1	5	0	621	649	-1	12	0	197	-207	-1	11	1	445	429	-2	8	2	149	-146	-1	5	3	751	-745
0	5	0	800	-811	0	12	0	113	113	-5	12	1	24	15	-1	8	2	90	-84	-2	6	3	150	145
-3	6	0	375	-397	-6	13	0	161	-181	-4	12	1	22	-15	0	8	2	360	357	-1	6	3	135	134
-2	6	0	296	312	-5	13	0	112	-126	-3	12	1	137	-136	-4	9	2	182	181	-3	7	3	686	688
-1	6	0	112	-115	-4	13	0	179	196	-2	12	1	54	-52	-2	9	2	27	-19	-2	7	3	306	304
0	6	0	364	366	-3	13	0	32	-40	-1	12	1	41	-44	-1	9	2	30	-25	-1	7	3	50	47
-3	7	0	127	-143	-2	13	0	65	73	-6	13	1	73	-68	0	9	2	294	-288	-3	8	3	364	-364
-2	7	0	603	648	-1	13	0	79	86	-4	13	1	377	368	-5	10	2	349	-343	-2	8	3	131	-131
-1	7	0	441	-463	-7	14	0	76	-92	-3	13	1	20	21	-3	10	2	193	188	-1	8	3	393	-392
0	7	0	176	-189	-6	14	0	38	49	-2	13	1	71	-69	-2	10	2	224	-220	-4	9	3	341	-334
-4	8	0	121	-135	-5	14	0	21	-18	-1	13	1	79	-77	-1	10	2	24	-15	-3	9	3	39	-37
-3	8	0	193	-205	-4	14	0	145	166	-6	14	1	61	-56	0	10	2	222	221	-2	9	3	335	334
-1	8	0	161	173	-3	14	0	238	-267	-5	14	1	123	-124	-5	11	2	175	175	-1	9	3	175	-173
0	8	0	662	684	-1	3	1	828	821	-4	14	1	61	60	-4	11	2	382	-371	-4	10	3	77	76
-4	9	0	80	89	-1	4	1	391	-352	-3	14	1	22	-18	-3	11	2	231	229	-3	10	3	139	139
-3	9	0	196	203	-2	5	1	114	-114	0	0	2	940	938	-2	11	2	194	191	-2	10	3	28	31
-2	9	0	192	-205	-1	5	1	487	-489	0	1	2	502	484	-1	11	2	63	-60	-1	10	3	342	334
-1	9	0	323	-338	-2	6	1	189	184	-1	2	2	926	-944	0	11	2	168	166	-5	11	3	61	-61
0	9	0	130	-145	-1	6	1	120	-122	0	2	2	555	-533	-6	12	2	276	268	-4	11	3	286	275
-5	10	0	159	175	-3	7	1	74	76	-1	3	2	502	506	-5	12	2	42	36	-3	11	3	307	-297
-4	10	0	224	-240	-2	7	1	666	666	0	3	2	114	93	-4	12	2	120	-120	-2	11	3	190	-187
-3	10	0	120	131	-1	7	1	79	-80	-2	4	2	149	-149	-2	12	2	107	-108	-1	11	3	203	196
-2	10	0	111	118	-3	8	1	160	-153	-1	4	2	248	238	-1	12	2	51	-50	-5	12	3	170	-166
-1	10	0	75	-78	-2	8	1	113	-120	0	4	2	119	-113	0	12	2	314	-310	-3	12	3	221	-212
0	10	0	41	44	-1	8	1	316	-317	-2	5	2	180	-178	-6	13	2	58	55	-2	12	3	61	-61
-5	11	0	129	-147	-4	9	1	413	-410	-1	5	2	241	-240	-5	13	2	269	-260	-1	12	3	156	150
-4	11	0	33	32	-3	9	1	166	-166	0	5	2	95	-94	-4	13	2	241	233	-6	13	3	53	-50

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-5	13	3	129	125	0	9	4	88	86	-3	8	5	239	-236	0	6	6	446	-437	-1	3	7	678	677
-4	13	3	173	168	-5	10	4	111	-111	-2	8	5	92	-94	-3	7	6	82	78	-1	4	7	178	-188
-3	13	3	270	269	-4	10	4	58	55	-1	8	5	320	-319	-2	7	6	123	127	-2	5	7	38	-31
-2	13	3	284	-275	-3	10	4	104	-102	-4	9	5	344	-338	-1	7	6	100	-100	-1	5	7	325	-322
-1	13	3	40	-35	-2	10	4	286	282	-3	9	5	95	-90	0	7	6	143	146	-2	6	7	108	114
-6	14	3	44	-40	-1	10	4	277	-273	-2	9	5	150	151	-4	8	6	553	-541	-1	6	7	142	-140
-5	14	3	81	-79	0	10	4	248	246	-1	9	5	55	-53	-3	8	6	92	89	-3	7	7	48	-41
-4	14	3	60	59	-5	11	4	31	28	-4	10	5	71	67	-2	8	6	19	-13	-2	7	7	554	550
0	0	4	996	994	-4	11	4	162	-159	-3	10	5	310	307	-1	8	6	142	-142	-1	7	7	71	-73
0	1	4	239	210	-3	11	4	74	73	-2	10	5	30	30	0	8	6	548	540	-3	8	7	90	-87
-1	2	4	373	-349	-1	11	4	105	100	-1	10	5	227	222	-4	9	6	256	253	-2	8	7	80	-77
0	2	4	657	-638	0	11	4	74	71	-4	11	5	120	115	-3	9	6	90	-91	-1	8	7	224	-226
0	3	4	800	781	-6	12	4	533	522	-3	11	5	283	-278	-2	9	6	29	22	-4	9	7	343	-339
-2	4	4	691	863	-5	12	4	131	-128	-2	11	5	220	-213	-1	9	6	70	-70	-3	9	7	153	-150
-1	4	4	319	-317	-4	12	4	123	-118	-1	11	5	292	285	0	9	6	344	-341	-2	9	7	56	-56
0	4	4	100	-99	-3	12	4	214	205	-5	12	5	74	-71	-5	10	6	161	-159	-1	9	7	83	85
-2	5	4	540	-532	-2	12	4	57	-52	-3	12	5	163	-159	-4	10	6	117	-121	-4	10	7	57	55
-1	5	4	139	143	-1	12	4	194	-188	-2	12	5	55	-49	-3	10	6	271	265	-3	10	7	521	516
0	5	4	257	-254	0	12	4	62	-63	-1	12	5	62	55	-2	10	6	276	-271	-2	10	7	27	23
-3	6	4	23	-17	-6	13	4	50	-53	-6	13	5	51	-49	-1	10	6	69	68	-1	10	7	83	83
-2	6	4	464	464	-5	13	4	22	-22	-5	13	5	66	60	0	10	6	95	94	-5	11	7	76	76
-1	6	4	208	207	-4	13	4	42	33	-4	13	5	263	252	-5	11	6	59	62	-4	11	7	106	-104
0	6	4	582	-590	-3	13	4	208	-200	-3	13	5	137	135	-4	11	6	244	-232	-3	11	7	266	-260
-3	7	4	454	-453	-2	13	4	39	36	0	0	6	1417	1361	-3	11	6	161	159	-2	11	7	243	-239
-2	7	4	490	489	-7	14	4	92	89	-1	2	6	670	-647	-2	11	6	196	191	-1	11	7	416	404
-1	7	4	194	-188	-6	14	4	321	-302	0	2	6	225	-211	-1	11	6	56	56	-5	12	7	57	56
0	7	4	142	142	-5	14	4	135	134	-1	3	6	481	476	0	11	6	53	48	-3	12	7	94	-90
-4	8	4	286	281	-1	3	5	318	321	0	3	6	213	-211	-6	12	6	380	373	-2	12	7	42	-40
-3	8	4	48	-44	-1	4	5	149	146	-2	4	6	457	-459	-5	12	6	40	32	-6	13	7	64	-60
-2	8	4	303	-299	-2	5	5	240	-240	-1	4	6	347	338	-4	12	6	130	-132	0	0	8	1578	1522
-1	8	4	321	317	-1	5	5	541	-543	0	4	6	283	-280	-3	12	6	27	-22	0	1	8	236	-238
0	8	4	116	114	-2	6	5	130	137	-2	5	6	82	-79	-2	12	6	200	-196	-1	2	8	126	-119
-4	9	4	144	-141	-1	6	5	15	1	0	5	6	247	-253	-1	12	6	56	-53	0	2	8	267	-264
-3	9	4	389	383	-3	7	5	348	339	-3	6	6	632	-629	-6	13	6	23	-7	-1	3	8	112	112
-2	9	4	267	-266	-2	7	5	418	417	-2	6	6	374	374	-5	13	6	288	-278	0	3	8	260	257
-1	9	4	200	-198	-1	7	5	17	-13	-1	6	6	255	248	-4	13	6	290	280	-2	4	8	266	253

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. S1

H	K	L	10FO	10FC
-1	4	8	26	-17
0	4	8	292	-293
-2	5	8	339	-333
-1	5	8	325	328
0	5	8	405	-409
-3	6	8	166	-169
-2	6	8	283	278
-1	6	8	16	11
0	6	8	53	44
-3	7	8	180	-178
-2	7	8	412	410
-1	7	8	295	-289
0	7	8	54	-52
-3	8	8	125	-123
-2	8	8	75	-76
-1	8	8	161	160
0	8	8	414	414
-4	9	8	39	35
-3	9	8	194	188
-2	9	8	163	-167
-1	9	8	234	-230
0	9	8	77	-77
-5	10	8	52	53
-4	10	8	123	-121
-3	10	8	61	63
-2	10	8	119	120
-1	10	8	84	-88
0	10	8	74	75
-5	11	8	72	-74
-4	11	8	31	-14
-2	11	8	28	25
-1	11	8	208	204
-6	12	8	608	600
-5	12	8	109	-108
-4	12	8	145	-139
-1	3	9	222	221
-1	4	9	203	199
-2	5	9	181	-181
-1	5	9	410	-407
-2	6	9	74	75
-1	6	9	25	4
-3	7	9	304	302
-2	7	9	300	297
-3	8	9	201	-202
-2	8	9	90	-88
-1	8	9	244	-247
-4	9	9	257	-256
-3	9	9	54	-53
-2	9	9	166	167
-1	9	9	75	-76
-4	10	9	50	50
-3	10	9	204	202
-1	10	9	201	198
-4	11	9	119	115
-3	11	9	231	-224
-2	11	9	156	-155
0	0	10	152	147
0	1	10	278	274
-1	2	10	485	-490
0	2	10	259	-257
-1	3	10	269	267
0	3	10	95	98
-2	4	10	20	16
-1	4	10	26	22
0	4	10	52	-48
-2	5	10	119	-119
-1	5	10	191	-193
0	5	10	58	54
-3	6	10	286	-285
-2	6	10	353	354
-1	6	10	333	334
0	6	10	786	-784
-3	7	10	117	-117
-2	7	10	47	46
-1	7	10	49	48
0	7	10	281	282
-4	8	10	170	-171
-3	8	10	141	139
-2	8	10	183	-184
0	8	10	90	92
-4	9	10	60	60
-3	9	10	56	56
-2	9	10	40	-37
0	9	10	123	-123
-5	10	10	307	-303
-4	10	10	86	82
-3	10	10	61	59
-2	10	10	87	-88
-1	3	11	102	98
-1	4	11	260	263
-2	5	11	194	-196
-1	5	11	381	-382
-2	6	11	69	69
-1	6	11	47	46
-3	7	11	350	350
-2	7	11	175	179
-1	7	11	24	24
-3	8	11	207	-209
-2	8	11	56	-58
-1	8	11	226	-230
-4	9	11	205	-205
-3	9	11	27	-23
-2	9	11	193	195
-1	9	11	102	-104
0	0	12	863	865
0	1	12	84	-85
-1	2	12	100	-101
0	2	12	201	-201
-1	3	12	68	69
0	3	12	227	233
-2	4	12	255	255
-1	4	12	82	-82
0	4	12	148	-152
-2	5	12	234	-238
-1	5	12	172	176
0	5	12	219	-225
-3	6	12	83	-86
-2	6	12	221	224
-1	6	12	47	49
0	6	12	102	-103
-3	7	12	166	-167
-2	7	12	257	260
-1	7	12	156	-160
0	7	12	23	19
-4	8	12	59	60
-3	8	12	53	-53
-2	8	12	105	-106
-1	3	13	340	349
-1	4	13	39	-40
-2	5	13	34	-32
-1	5	13	192	-200
-2	6	13	62	65
-1	3	13	70	-71
0	0	14	667	692
0	1	14	26	-26
-1	2	14	255	-263
0	2	14	72	-74
-1	3	14	221	227
0	3	14	119	-124
-2	4	14	240	-247
-1	4	14	159	167
0	4	14	161	-169

1 BERYL N. S1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. S2

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	776	-743	-3	11	0	32	-28	-4	10	1	73	73	0	7	2	328	318	-2	5	3	456	-454
-1	2	0	269	-281	-2	11	0	48	45	-3	10	1	551	544	-4	8	2	465	-462	-1	5	3	769	-756
0	2	0	394	-404	-1	11	0	345	342	-2	10	1	37	36	-3	8	2	187	183	-2	6	3	143	140
-1	3	0	242	247	0	11	0	131	-134	-1	10	1	164	162	-2	8	2	143	-141	-1	6	3	134	134
0	3	0	190	198	-6	12	0	881	876	-5	11	1	65	65	-1	8	2	95	-90	-3	7	3	692	696
-2	4	0	54	62	-5	12	0	142	-143	-3	11	1	325	-322	0	8	2	368	359	-2	7	3	309	308
-1	4	0	271	252	-4	12	0	200	-200	-2	11	1	284	-276	-4	9	2	181	186	-1	7	3	50	50
0	4	0	567	-558	-3	12	0	215	217	-1	11	1	452	436	-1	9	2	24	-21	-3	8	3	362	-363
-2	5	0	467	-455	-2	12	0	306	-295	-3	12	1	141	-142	0	9	2	304	-298	-2	8	3	129	-134
-1	5	0	681	662	-1	12	0	220	-216	-2	12	1	55	-53	-5	10	2	356	-351	-1	8	3	394	-395
0	5	0	853	-834	0	12	0	122	121	-1	12	1	41	-39	-3	10	2	199	191	-4	9	3	344	-337
-3	6	0	404	-398	-6	13	0	195	-186	-6	13	1	70	-67	-2	10	2	230	-228	-3	9	3	45	-39
-2	6	0	313	312	-5	13	0	125	-121	-4	13	1	383	372	0	10	2	226	230	-2	9	3	333	336
-1	6	0	118	-117	-4	13	0	200	196	-2	13	1	71	-71	-5	11	2	173	179	-1	9	3	173	-173
0	6	0	387	370	-3	13	0	36	-40	-1	13	1	80	-77	-4	11	2	389	-382	-4	10	3	71	73
-3	7	0	138	-147	-2	13	0	77	77	-6	14	1	63	-61	-3	11	2	236	233	-3	10	3	142	140
-2	7	0	658	662	-1	13	0	85	85	-5	14	1	121	-125	-2	11	2	191	194	-2	10	3	31	32
-1	7	0	469	-466	-7	14	0	86	-86	-4	14	1	65	65	-1	11	2	65	-68	-1	10	3	341	337
0	7	0	190	-198	-6	14	0	42	44	0	0	2	1049	1079	0	11	2	176	175	-5	11	3	55	-57
-4	8	0	126	-132	-4	14	0	176	179	0	1	2	488	493	-6	12	2	278	265	-4	11	3	284	279
-3	8	0	213	-210	-3	14	0	281	-274	-1	2	2	1007	-1013	-5	12	2	32	39	-3	11	3	303	-302
-1	8	0	175	179	-1	3	1	881	855	0	2	2	532	-541	-4	12	2	114	-117	-2	11	3	184	-187
0	8	0	696	686	-1	4	1	394	-354	-1	3	2	496	510	-2	12	2	104	-106	-1	11	3	206	199
-4	9	0	83	86	-2	5	1	123	-117	0	3	2	93	91	-1	12	2	51	-49	-5	12	3	162	-162
-3	9	0	219	210	-1	5	1	496	-494	-2	4	2	157	-150	0	12	2	320	-319	-3	12	3	218	-218
-2	9	0	211	-207	-2	6	1	187	183	-1	4	2	250	241	-6	13	2	64	60	-2	12	3	64	-61
-1	9	0	351	-342	-1	6	1	121	-122	0	4	2	115	-112	-5	13	2	278	-270	-1	12	3	155	155
0	9	0	130	-136	-3	7	1	73	76	-2	5	2	174	-175	-4	13	2	241	239	-6	13	3	52	-52
-5	10	0	185	189	-2	7	1	683	676	-1	5	2	244	-246	-2	13	2	148	-143	-5	13	3	126	125
-4	10	0	250	-246	-1	7	1	78	-79	0	5	2	103	-94	-1	13	2	208	210	-4	13	3	170	168
-3	10	0	127	128	-3	8	1	159	-152	-3	6	2	643	-630	-7	14	2	155	-161	-3	13	3	271	269
-2	10	0	127	125	-2	8	1	109	-117	-2	6	2	533	534	-6	14	2	177	-172	-2	13	3	288	-277
-1	10	0	87	-85	-1	8	1	325	-320	-1	6	2	448	451	-5	14	2	225	221	-1	13	3	37	-33
0	10	0	46	42	-4	9	1	418	-415	0	6	2	1000	-1007	-3	14	2	44	-42	-6	14	3	41	-41
-5	11	0	153	-152	-3	9	1	166	-170	-3	7	2	65	-72	-1	3	3	189	-152	-5	14	3	83	-80
-4	11	0	42	37	-1	9	1	71	55	-2	7	2	123	132	-1	4	3	514	512	-4	14	3	63	65

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. S2

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	0	4	993	1041	-1	11	4	108	108	-2	11	5	214	-215	-2	9	6	25	27	-3	9	7	147	-152
0	1	4	239	209	0	11	4	72	70	-1	11	5	293	288	-1	9	6	63	-66	-2	9	7	55	-57
-1	2	4	360	-347	-6	12	4	543	534	-5	12	5	70	-67	0	9	6	339	-345	-1	9	7	80	84
0	2	4	648	-645	-5	12	4	134	-133	-3	12	5	162	-163	-5	10	6	161	-160	-4	10	7	54	54
0	3	4	790	795	-4	12	4	122	-123	-2	12	5	51	-49	-4	10	6	116	-118	-3	10	7	513	513
-2	4	4	916	883	-3	12	4	213	216	-1	12	5	57	59	-3	10	6	266	267	-1	10	7	83	83
-1	4	4	314	-317	-2	12	4	63	-57	-6	13	5	50	-48	-2	10	6	271	-277	-5	11	7	78	77
0	4	4	97	-101	-1	12	4	193	-193	-5	13	5	63	60	-1	10	6	69	68	-4	11	7	101	-102
-2	5	4	542	-534	0	12	4	55	-55	-4	13	5	260	253	0	10	6	97	99	-3	11	7	262	-258
-1	5	4	138	144	-6	13	4	55	-55	-3	13	5	130	135	-5	11	6	59	63	-2	11	7	237	-240
0	5	4	255	-257	-4	13	4	36	31	-2	13	5	171	-168	-4	11	6	241	-240	-1	11	7	413	405
-2	6	4	457	463	-3	13	4	201	-204	-6	14	5	58	-56	-3	11	6	159	163	-5	12	7	57	59
-1	6	4	199	206	-2	13	4	41	41	0	0	6	1441	1444	-2	11	6	195	194	-3	12	7	90	-93
0	6	4	564	-589	-7	14	4	97	95	-1	2	6	686	-651	-1	11	6	49	51	-2	12	7	41	-40
-3	7	4	457	-459	-6	14	4	322	-309	0	2	6	213	-208	0	11	6	57	55	-6	13	7	59	-58
-2	7	4	500	498	-5	14	4	130	132	-1	3	6	476	476	-6	12	6	374	367	-5	13	7	39	-36
-1	7	4	192	-191	-1	3	5	311	321	0	3	6	204	-211	-5	12	6	43	38	0	0	8	1581	1599
0	7	4	132	136	-1	4	5	144	147	-2	4	6	457	-460	-4	12	6	129	-129	0	1	8	236	-236
-4	8	4	285	284	-2	5	5	236	-240	-1	4	6	340	337	-2	12	6	194	-193	-1	2	8	122	-115
-3	8	4	52	-47	-1	5	5	527	-543	0	4	6	269	-279	-1	12	6	53	-51	0	2	8	276	-260
-2	8	4	306	-300	-2	6	5	123	134	-2	5	6	78	-76	-5	13	6	295	-287	-1	3	8	106	109
-1	8	4	325	324	-3	7	5	340	338	0	5	6	235	-252	-4	13	6	287	285	0	3	8	262	256
0	8	4	111	109	-2	7	5	413	418	-3	6	6	634	-635	-3	13	6	78	77	-2	4	8	269	254
-4	9	4	139	-142	-3	8	5	231	-234	-2	6	6	369	374	-1	3	7	672	677	-1	4	8	24	-20
-3	9	4	390	389	-2	8	5	85	-92	-1	6	6	253	250	-1	4	7	169	-183	0	4	8	285	-291
-2	9	4	268	-267	-1	8	5	313	-320	0	6	6	432	-441	-2	5	7	33	-33	-2	5	8	337	-330
-1	9	4	199	-201	-4	9	5	341	-339	-3	7	6	82	79	-1	5	7	312	-320	-1	5	8	325	326
0	9	4	88	91	-3	9	5	93	-93	-2	7	6	118	121	-2	6	7	103	111	0	5	8	397	-407
-5	10	4	106	-105	-2	9	5	142	150	-1	7	6	90	-95	-1	6	7	134	-139	-3	6	8	164	-163
-4	10	4	53	51	-1	9	5	51	-53	0	7	6	135	145	-3	7	7	41	-41	-2	6	8	273	274
-3	10	4	102	-106	-4	10	5	68	65	-4	8	6	548	-546	-2	7	7	545	548	0	6	8	50	48
-2	10	4	286	289	-3	10	5	306	307	-3	8	6	90	90	-1	7	7	66	-72	-3	7	8	181	-180
-1	10	4	278	-277	-2	10	5	36	32	-1	8	6	141	-148	-[illegible]	8	7	87	-86	-2	7	8	413	411
0	10	4	247	247	-1	10	5	224	223	0	8	6	527	542	-2	8	7	73	-73	-1	7	8	288	-289
-4	11	4	149	-153	-4	11	5	116	117	-4	9	6	255	255	-1	8	7	214	-225	0	7	8	51	-56
-3	11	4	71	69	-3	11	5	280	-279	-3	9	6	96	-96	-4	9	7	337	-338	-3	8	8	123	-125

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. S2

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-2	8	8	75	-77	-2	7	9	294	294	-3	6	10	283	-281	-1	5	11	374	-372	-1	6	12	45	46
-1	8	8	160	164	-3	8	9	199	-198	-2	6	10	354	349	-2	6	11	65	64	0	6	12	95	-94
0	8	8	407	407	-2	8	9	83	-87	-1	6	10	327	331	-1	6	11	46	44	-3	7	12	166	-165
-4	9	8	36	33	-1	8	9	242	-243	0	6	10	762	-778	-3	7	11	341	339	-2	7	12	255	255
-3	9	8	192	191	-4	9	9	251	-255	-3	7	10	112	-113	-2	7	11	171	176	-1	7	12	155	-157
-2	9	8	165	-167	-3	9	9	51	-53	-2	7	10	40	42	-3	8	11	206	-204	-4	8	12	63	65
-1	9	8	230	-230	-2	9	9	162	165	-1	7	10	49	48	-2	8	11	54	-55	-3	8	12	51	-55
0	9	8	65	-71	-1	9	9	76	-76	0	7	10	273	278	-1	8	11	220	-225	-2	8	12	104	-105
-5	10	8	54	58	-4	10	9	48	47	-4	8	10	167	-173	-4	9	11	197	-202	-1	8	12	129	131
-4	10	8	117	-123	-3	10	9	201	199	-3	8	10	137	138	-2	9	11	185	191	-1	3	13	354	338
-3	10	8	62	60	-1	10	9	187	194	-2	8	10	177	-180	-1	9	11	99	-102	-1	4	13	39	-35
-2	10	8	120	124	-4	11	9	115	115	0	8	10	87	92	0	0	12	839	847	-2	5	13	32	-32
-1	10	8	89	-92	-3	11	9	218	-223	-4	9	10	63	65	0	1	12	87	-85	-1	5	13	194	-192
0	10	8	71	73	-2	11	9	148	-152	-3	9	10	50	49	-1	2	12	100	-95	-2	6	13	62	61
-5	11	8	76	-78	0	0	10	138	138	-2	9	10	33	-32	0	2	12	200	-193	-1	6	13	70	-69
-1	11	8	205	209	0	1	10	275	269	0	9	10	124	-128	-1	3	12	70	65	-2	7	13	292	292
-6	12	8	611	606	-1	2	10	512	-480	-5	10	10	301	-305	0	3	12	234	227	0	0	14	641	655
-5	12	8	108	-110	0	2	10	259	-250	-4	10	10	80	82	-2	4	12	263	251	0	1	14	30	-23
-4	12	8	142	-140	-1	3	10	278	263	-3	10	10	55	62	-1	4	12	87	-82	-1	2	14	264	-253
-3	12	8	180	175	0	3	10	90	92	-2	10	10	93	-93	0	4	12	149	-150	0	2	14	71	-70
-1	3	9	229	218	-1	4	10	24	24	-1	10	10	60	-68	-2	5	12	239	-232	-1	3	14	231	220
-1	4	9	202	198	0	4	10	48	-48	-5	11	10	157	162	-1	5	12	176	174	0	3	14	122	-121
-2	5	9	176	-176	-2	5	10	113	-114	-1	3	11	102	98	0	5	12	220	-220	-2	4	14	243	-241
-1	5	9	402	-400	-1	5	10	193	-193	-1	4	11	264	259	-3	6	12	78	-79	-1	4	14	165	160
-2	6	9	70	69	0	5	10	55	56	-2	5	11	194	-190	-2	6	12	215	216	0	4	14	163	-163
-3	7	9	295	297																				

1 BERYL N. S2

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 1

H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	591	-613
-1	2	0	45	-68
0	2	0	216	-264
-1	3	0	406	333
0	3	0	466	427
-2	4	0	283	264
-1	4	0	397	326
0	4	0	520	-490
-2	5	0	355	-349
-1	5	0	950	853
0	5	0	887	-816
-3	6	0	329	-297
-2	6	0	397	361
-1	6	0	49	-53
0	6	0	470	439
-3	7	0	115	-125
-2	7	0	789	751
-1	7	0	401	-393
0	7	0	201	-208
-3	8	0	192	-189
-2	8	0	50	50
-1	8	0	267	257
0	8	0	744	691
-4	9	0	121	115
-3	9	0	324	294
-2	9	0	160	-157
-1	9	0	340	-323
0	9	0	45	-46
-5	10	0	280	263
-4	10	0	266	-255
-3	10	0	151	141
-2	10	0	200	187
-1	10	0	155	-141
0	10	0	121	113
-5	11	0	178	-170
-4	11	0	76	71
-1	11	0	427	404
0	11	0	44	-42
-6	12	0	999	953
-5	12	0	89	-86
-4	12	0	207	-193
-3	12	0	280	261
-2	12	0	311	-295
-1	12	0	245	-235
0	12	0	102	92
-6	13	0	161	-156
-5	13	0	125	-117
-4	13	0	199	191
-2	13	0	109	102
-1	13	0	91	89
-7	14	0	66	-63
-4	14	0	239	234
-3	14	0	277	-267
-1	3	1	972	897
-1	4	1	397	-335
-2	5	1	209	-179
-1	5	1	542	-507
-2	6	1	140	127
-1	6	1	98	-95
-3	7	1	58	56
-2	7	1	735	696
-1	7	1	52	-48
-3	8	1	159	-141
-2	8	1	52	-57
-1	8	1	392	-364
-4	9	1	446	-425
-3	9	1	205	-193
-4	10	1	57	52
-3	10	1	556	534
-2	10	1	80	78
-1	10	1	176	164
-5	11	1	79	78
-3	11	1	320	-312
-2	11	1	280	-270
-1	11	1	475	452
-5	12	1	74	71
-4	12	1	67	-58
-3	12	1	163	-157
-2	12	1	49	-45
-4	13	1	350	342
-3	13	1	54	56
-2	13	1	124	-119
-1	13	1	71	-72
-6	14	1	70	-74
-5	14	1	152	-146
-4	14	1	80	77
0	0	2	1031	1090
0	1	2	497	545
-1	2	2	1165	-1113
0	2	2	587	-515
-1	3	2	479	511
0	3	2	21	17
-2	4	2	222	-220
-1	4	2	287	284
0	4	2	86	-81
-2	5	2	128	-122
-1	5	2	298	-303
0	5	2	78	-79
-3	6	2	694	-689
-2	6	2	578	560
-1	6	2	497	481
0	6	2	1075	-1065
-3	7	2	73	-83
-2	7	2	119	103
-1	7	2	44	37
0	7	2	336	307
-4	8	2	475	-482
-3	8	2	216	202
-2	8	2	98	-100
-1	8	2	97	-104
0	8	2	394	370
-4	9	2	256	244
-3	9	2	54	-58
-2	9	2	56	45
0	9	2	345	-339
-5	10	2	399	-395
-3	10	2	244	228
-2	10	2	260	-259
0	10	2	319	307
-5	11	2	190	181
-4	11	2	405	-398
-3	11	2	279	269
-2	11	2	175	170
-1	11	2	70	-72
0	11	2	264	257
-6	12	2	324	311
-5	12	2	68	67
-4	12	2	87	-90
-2	12	2	93	-95
0	12	2	368	-363
-6	13	2	112	108
-5	13	2	320	-313
-4	13	2	259	253
-3	13	2	49	46
-2	13	2	158	-154
-1	13	2	195	195
-7	14	2	217	-216
-6	14	2	164	-162
-5	14	2	229	227
-4	14	2	52	-51
-1	3	3	185	-146
-1	4	3	524	524
-2	5	3	440	-449
-1	5	3	789	-776
-2	6	3	57	56
-1	6	3	150	149
-3	7	3	659	667
-2	7	3	354	349
-1	7	3	108	105
-3	8	3	324	-329
-2	8	3	143	-140
-1	8	3	424	-430
-4	9	3	378	-372
-3	9	3	38	-31
-2	9	3	324	329
-1	9	3	204	-207
-3	10	3	168	166
-2	10	3	39	39
-1	10	3	324	328
-4	11	3	265	272
-3	11	3	320	-319
-2	11	3	137	-140
-1	11	3	208	205
-5	12	3	100	-102
-3	12	3	233	-233
-2	12	3	48	-47
-1	12	3	144	147
-5	13	3	95	102
-4	13	3	160	163
-3	13	3	238	242
-2	13	3	269	-275
-5	14	3	111	-115
-4	14	3	108	110
0	0	4	1201	1234
0	1	4	355	311
-1	2	4	143	-147
0	2	4	556	-565
-1	3	4	73	67
0	3	4	941	939
-2	4	4	1004	1019

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 1

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-1	4	4	206	-228	-3	12	4	275	287	-3	13	5	133	139	-5	11	6	52	56	-2	11	7	233	-241
0	4	4	25	-34	-2	12	4	66	-67	-2	13	5	183	-188	-4	11	6	256	-263	-1	11	7	401	409
-2	5	4	441	-459	-1	12	4	197	-195	-6	14	5	46	-49	-3	11	6	196	204	-5	12	7	90	92
-1	5	4	232	247	0	12	4	40	-35	0	0	6	1429	1411	-2	11	6	181	181	-4	12	7	58	-54
0	5	4	197	-210	-4	13	4	43	27	0	1	6	51	48	-1	11	6	47	50	-3	12	7	92	-99
-3	6	4	98	97	-3	13	4	175	-175	-1	2	6	694	-701	0	11	6	140	145	0	0	8	1676	1681
-2	6	4	502	508	-2	13	4	85	86	0	2	6	182	-179	-6	12	6	358	377	0	1	8	177	-183
-1	6	4	242	247	-7	14	4	77	77	-1	3	6	457	474	-5	12	6	94	90	-1	2	8	35	-31
0	6	4	470	-489	-6	14	4	307	-308	0	3	6	219	-236	-4	12	6	98	-104	0	2	8	207	-202
-3	7	4	444	-462	-5	14	4	114	119	-2	4	6	470	-496	-3	12	6	43	-40	-1	3	8	130	132
-2	7	4	596	602	-1	3	5	308	331	-1	4	6	334	341	-2	12	6	174	-175	0	3	8	336	335
-1	7	4	181	-181	-1	4	5	161	168	0	4	6	257	-265	-5	13	6	314	-323	-2	4	8	314	316
0	7	4	139	133	-2	5	5	246	-258	-2	5	6	40	-36	-4	13	6	281	290	0	4	8	258	-261
-4	8	4	353	363	-1	5	5	520	-549	0	5	6	237	-247	-3	13	6	123	129	-2	5	8	275	-279
-2	8	4	260	-265	-2	6	5	65	73	-3	6	6	650	-672	-1	3	7	659	686	-1	5	8	380	391
-1	8	4	406	412	-3	7	5	302	313	-2	6	6	387	391	-1	4	7	138	-150	0	5	8	375	-385
0	8	4	116	114	-2	7	5	423	436	-1	6	6	276	279	-2	5	7	78	-73	-3	6	8	104	-108
-4	9	4	70	-78	-3	8	5	207	-214	0	6	6	475	-486	-1	5	7	302	-314	-2	6	8	284	295
-3	9	4	420	427	-2	8	5	62	-66	-3	7	6	79	78	-2	6	7	72	72	-1	6	8	40	43
-2	9	4	211	-215	-1	8	5	341	-352	-2	7	6	81	84	-1	6	7	115	-118	0	6	8	78	87
-1	9	4	175	-183	-4	9	5	343	-358	-1	7	6	50	-53	-3	7	7	56	-55	-3	7	8	169	-171
0	9	4	104	103	-3	9	5	91	-95	0	7	6	136	138	-2	7	7	524	541	-2	7	8	431	444
-5	10	4	86	-83	-2	9	5	139	143	-4	8	6	515	-532	-1	7	7	54	-55	-1	7	8	254	-253
-4	10	4	41	34	-1	9	5	92	-92	-3	8	6	99	100	-3	8	7	84	-83	0	7	8	58	-61
-3	10	4	65	-72	-3	10	5	298	310	-1	8	6	155	-161	-1	8	7	249	-254	-4	8	8	70	76
-2	10	4	315	319	-2	10	5	54	53	0	8	6	533	543	-4	9	7	322	-336	-3	8	8	120	-118
-1	10	4	252	-263	-1	10	5	211	216	-4	9	6	275	286	-3	9	7	168	-168	-2	8	8	63	-59
0	10	4	297	299	-4	11	5	109	118	-3	9	6	103	-110	-2	9	7	57	-59	-1	8	8	204	209
-4	11	4	91	-93	-3	11	5	259	-278	-2	9	6	73	72	-1	9	7	39	36	0	8	8	394	406
-3	11	4	86	85	-2	11	5	183	-188	-1	9	6	38	-41	-4	10	7	41	40	-4	9	8	67	64
-2	11	4	60	-57	-1	11	5	280	292	0	9	6	327	-339	-3	10	7	475	489	-3	9	8	224	228
-1	11	4	161	161	-3	12	5	167	-175	-5	10	6	163	-172	-2	10	7	63	63	-2	9	8	133	-131
0	11	4	122	123	-2	12	5	45	-38	-4	10	6	107	-114	-1	10	7	80	79	-1	9	8	216	-213
-6	12	4	636	649	-1	12	5	68	68	-3	10	6	279	288	-5	11	7	73	75	-5	10	8	93	92
-5	12	4	142	-140	-5	13	5	49	51	-2	10	6	277	-286	-4	11	7	91	-90	-4	10	8	129	-128
-4	12	4	106	-112	-4	13	5	225	236	0	10	6	163	167	-3	11	7	228	-238	-3	10	8	68	75

1

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-2	10	8	152	160	-1	9	9	101	-103	-2	7	10	40	40	-1	7	11	47	48	0	6	12	69	-61
-1	10	8	124	-122	-3	10	9	204	209	-1	7	10	42	45	-3	8	11	180	-180	-3	7	12	167	-160
0	10	8	115	121	-1	10	9	174	177	0	7	10	266	271	-2	8	11	50	-49	-2	7	12	262	265
-5	11	8	96	-94	-4	11	9	104	106	-4	8	10	174	-172	-1	8	11	228	-232	-1	7	12	139	-141
-1	11	8	241	247	-3	11	9	220	-222	-3	8	10	138	142	-4	9	11	216	-216	-4	8	12	102	107
-6	12	8	632	651	-2	11	9	116	-127	-2	8	10	163	-160	-2	9	11	188	185	-3	8	12	57	-50
-5	12	8	81	-77	0	0	10	105	106	0	8	10	97	109	-1	9	11	119	-120	-2	8	12	110	-98
-4	12	8	138	-131	0	1	10	262	268	-4	9	10	119	117	0	0	12	838	829	-1	8	12	152	158
-3	12	8	206	206	-1	2	10	475	-467	0	9	10	168	-165	0	1	12	69	-62	-1	3	13	334	329
-1	3	9	223	226	0	2	10	227	-223	-5	10	10	327	-327	-1	2	12	49	-49	-2	5	13	45	-46
-1	4	9	212	213	-1	3	10	254	258	-4	10	10	73	74	0	2	12	164	-156	-1	5	13	179	-179
-2	5	9	171	-175	0	3	10	67	72	-3	10	10	99	97	-1	3	12	71	74	-1	6	13	58	-56
-1	5	9	385	-387	-1	4	10	45	46	-2	10	10	115	-110	0	3	12	257	255	-2	7	13	275	270
-3	7	9	263	265	0	4	10	40	-38	-1	10	10	49	-46	-2	4	12	271	269	0	0	14	591	586
-2	7	9	296	302	-2	5	10	92	-86	-5	11	10	156	154	-1	4	12	78	-67	-1	2	14	260	-238
-1	7	9	38	37	-1	5	10	216	-205	-1	3	11	104	106	0	4	12	139	-133	0	2	14	51	-46
-3	8	9	174	-178	0	5	10	65	68	-1	4	11	265	267	-2	5	12	208	-198	-1	3	14	206	214
-2	8	9	79	-71	-3	6	10	280	-276	-2	5	11	175	-177	-1	5	12	200	198	0	3	14	126	-106
-1	8	9	258	-259	-2	6	10	354	357	-1	5	11	354	-356	0	5	12	207	-199	-2	4	14	245	-229
-4	9	9	261	-266	-1	6	10	334	339	-1	6	11	49	47	-3	6	12	42	-44	-1	4	14	148	150
-3	9	9	56	-51	0	6	10	735	-748	-3	7	11	306	303	-2	6	12	220	226	0	4	14	158	-150
-2	9	9	162	160	-3	7	10	122	-113	-2	7	11	184	183	-1	6	12	58	63					

1 BERYL N. 1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 2

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	506	-482	-1	11	0	386	393	-2	11	1	263	-265	-1	8	2	78	-79	-1	6	3	162	157
-1	2	0	54	-56	-6	12	0	911	901	-1	11	1	445	441	0	8	2	360	355	-3	7	3	647	648
0	2	0	173	-204	-5	12	0	72	-70	-5	12	1	78	79	-4	9	2	242	242	-2	7	3	349	349
-1	3	0	388	371	-4	12	0	184	-179	-4	12	1	66	-65	-3	9	2	37	-39	-1	7	3	108	108
0	3	0	410	422	-3	12	0	248	247	-3	12	1	151	-151	-2	9	2	53	47	-3	8	3	322	-325
-2	4	0	243	265	-2	12	0	282	-283	-2	12	1	45	-42	0	9	2	317	-316	-2	8	3	144	-144
-1	4	0	384	357	-1	12	0	218	-223	-4	13	1	323	330	-5	10	2	369	-374	-1	8	3	426	-426
0	4	0	462	-446	0	12	0	76	78	-3	13	1	50	53	-3	10	2	229	224	-4	9	3	377	-373
-2	5	0	315	-311	-6	13	0	141	-146	-2	13	1	119	-119	-2	10	2	237	-239	-2	9	3	326	327
-1	5	0	845	801	-5	13	0	133	-133	-1	13	1	66	-69	0	10	2	308	308	-1	9	3	209	-211
0	5	0	797	-755	-4	13	0	195	199	-6	14	1	72	-74	-5	11	2	173	182	-3	10	3	164	160
-3	6	0	316	-299	-2	13	0	91	91	-5	14	1	147	-145	-4	11	2	373	-373	-2	10	3	44	41
-2	6	0	377	376	-1	13	0	96	100	-4	14	1	79	78	-3	11	2	265	265	-1	10	3	324	324
-1	6	0	35	-32	-7	14	0	77	-78	0	0	2	656	747	-2	11	2	157	163	-4	11	3	265	267
0	6	0	424	425	-4	14	0	214	217	0	1	2	436	498	-1	11	2	63	-55	-3	11	3	318	-317
-3	7	0	98	-104	-3	14	0	254	-250	-1	2	2	1074	-860	0	11	2	250	254	-2	11	3	124	-127
-2	7	0	709	709	-1	3	1	881	790	0	2	2	581	-508	-6	12	2	328	325	-1	11	3	199	197
-1	7	0	361	-365	-1	4	1	373	-331	-1	3	2	453	479	-5	12	2	66	67	-5	12	3	97	-98
0	7	0	183	-189	-2	5	1	193	-186	0	3	2	37	39	-4	12	2	87	-88	-3	12	3	230	-232
-3	8	0	170	-170	-1	5	1	502	-495	-2	4	2	199	-198	-2	12	2	96	-95	-2	12	3	52	-50
-2	8	0	76	71	-2	6	1	133	126	-1	4	2	270	274	-1	12	2	44	-43	-1	12	3	145	143
-1	8	0	232	238	-1	6	1	89	-91	0	4	2	98	-88	0	12	2	346	-344	-5	13	3	88	96
0	8	0	696	681	-3	7	1	56	48	-2	5	2	134	-126	-6	13	2	99	102	-4	13	3	154	154
-4	9	0	125	126	-2	7	1	687	672	-1	5	2	272	-277	-5	13	2	295	-291	-3	13	3	239	241
-3	9	0	283	280	-1	7	1	43	-45	0	5	2	90	-84	-4	13	2	240	245	-2	13	3	265	-268
-2	9	0	134	-136	-3	8	1	151	-141	-3	6	2	652	-643	-3	13	2	50	48	-5	14	3	118	-117
-1	9	0	310	-308	-2	8	1	48	-52	-2	6	2	550	540	-2	13	2	139	-132	-4	14	3	108	111
0	9	0	52	-55	-1	8	1	367	-365	-1	6	2	467	466	-1	13	2	180	188	0	0	4	850	1003
-5	10	0	250	256	-4	9	1	413	-414	0	6	2	995	-965	-7	14	2	200	-196	0	1	4	320	344
-4	10	0	245	-246	-3	9	1	192	-193	-3	7	2	78	-88	-6	14	2	164	-161	-1	2	4	133	-142
-3	10	0	147	146	-4	10	1	50	49	-2	7	2	125	124	-5	14	2	214	220	0	2	4	506	-522
-2	10	0	177	178	-3	10	1	524	523	-1	7	2	52	36	-1	3	3	185	-147	-1	3	4	87	93
-1	10	0	137	-133	-2	10	1	79	80	0	7	2	313	301	-1	4	3	520	510	0	3	4	916	866
0	10	0	132	131	-1	10	1	163	163	-4	8	2	437	-449	-2	5	3	440	-441	-2	4	4	999	928
-5	11	0	159	-159	-5	11	1	78	79	-3	8	2	203	200	-1	5	3	775	-741	-1	4	4	196	-201
-4	11	0	64	66	-3	11	1	302	-305	-2	8	2	100	-98	-2	6	3	50	46	-2	5	4	438	-431

1

H	K	L	10FO	10FC
-1	5	4	220	235
0	5	4	189	-189
-3	6	4	89	89
-2	6	4	520	517
-1	6	4	258	259
0	6	4	484	-490
-3	7	4	445	-447
-2	7	4	586	582
-1	7	4	173	-169
0	7	4	142	142
-4	8	4	350	357
-2	8	4	254	-251
-1	8	4	409	405
0	8	4	110	110
-4	9	4	62	-66
-3	9	4	411	410
-2	9	4	202	-203
-1	9	4	173	-175
0	9	4	95	92
-5	10	4	102	-100
-4	10	4	43	40
-3	10	4	61	-63
-2	10	4	302	305
-1	10	4	245	-248
0	10	4	305	310
-4	11	4	99	-104
-3	11	4	94	92
-2	11	4	53	-52
-1	11	4	143	144
0	11	4	136	135
-6	12	4	630	627
-5	12	4	137	-133
-4	12	4	102	-99
-3	12	4	270	275
-2	12	4	59	-56
-1	12	4	193	-189
0	12	4	50	-45
-3	13	4	164	-163
-2	13	4	77	80
-7	14	4	70	70
-6	14	4	301	-297
-5	14	4	113	122
-1	3	5	253	329
-1	4	5	153	168
-2	5	5	261	-261
-1	5	5	524	-542
-2	6	5	63	70
-3	7	5	313	310
-2	7	5	434	433
-3	8	5	214	-214
-2	8	5	67	-66
-1	8	5	354	-354
-4	9	5	355	-356
-3	9	5	92	-92
-2	9	5	139	142
-1	9	5	93	-95
-3	10	5	304	305
-2	10	5	52	55
-1	10	5	214	216
-4	11	5	113	117
-3	11	5	272	-276
-2	11	5	184	-181
-1	11	5	287	285
-4	12	5	44	-43
-3	12	5	170	-174
-1	12	5	63	65
-5	13	5	53	49
-4	13	5	227	228
-3	13	5	141	139
-2	13	5	188	-187
-6	14	5	45	-47
0	0	6	1400	1191
0	1	6	44	36
-1	2	6	696	-675
0	2	6	197	-192
-1	3	6	467	458
0	3	6	214	-224
-2	4	6	471	-480
-1	4	6	345	331
0	4	6	270	-273
-2	5	6	46	-42
0	5	6	254	-259
-3	6	6	652	-647
-2	6	6	386	383
-1	6	6	281	272
0	6	6	480	-471
-3	7	6	78	73
-2	7	6	98	95
-1	7	6	52	-54
0	7	6	133	135
-4	8	6	511	-510
-3	8	6	94	98
-1	8	6	152	-151
0	8	6	533	530
-4	9	6	276	281
-3	9	6	97	-97
-2	9	6	71	74
-1	9	6	49	-44
0	9	6	320	-323
-5	10	6	153	-154
-4	10	6	119	-122
-3	10	6	275	280
-2	10	6	270	-270
0	10	6	165	171
-5	11	6	50	54
-4	11	6	250	-246
-3	11	6	196	200
-2	11	6	168	174
-1	11	6	62	66
0	11	6	134	137
-6	12	6	379	386
-5	12	6	87	91
-4	12	6	110	-105
-2	12	6	184	-179
-1	12	6	61	-53
-6	13	6	41	36
-5	13	6	318	-312
-4	13	6	276	286
-3	13	6	122	129
-1	3	7	682	675
-1	4	7	148	-154
-2	5	7	84	-80
-1	5	7	316	-315
-2	6	7	75	75
-1	6	7	118	-115
-3	7	7	61	-61
-2	7	7	546	538
-1	7	7	56	-53
-3	8	7	87	-85
-1	8	7	258	-260
-4	9	7	324	-330
-3	9	7	173	-171
-2	9	7	61	-64
-4	10	7	44	38
-3	10	7	484	487
-2	10	7	64	66
-1	10	7	82	82
-5	11	7	76	77
-4	11	7	94	-92
-3	11	7	233	-235
-2	11	7	243	-242
-1	11	7	406	406
-5	12	7	97	100
-4	12	7	64	-63
-3	12	7	94	-95
0	0	8	1629	1397
0	1	8	166	-177
-1	2	8	50	-42
0	2	8	203	-197
-1	3	8	140	140
0	3	8	334	330
-2	4	8	312	307
0	4	8	258	-259
-2	5	8	276	-275
-1	5	8	383	386
0	5	8	387	-387
-3	6	8	115	-120
-2	6	8	299	299
-1	6	8	51	46
0	6	8	78	77
-3	7	8	166	-170
-2	7	8	438	434
-1	7	8	244	-248
0	7	8	62	-59
-4	8	8	67	67
-3	8	8	116	-115
-2	8	8	54	-52
-1	8	8	194	197
0	8	8	406	408
-4	9	8	72	68
-3	9	8	214	217
-2	9	8	125	-124
-1	9	8	213	-212
0	9	8	47	-38
-5	10	8	83	84
-4	10	8	127	-130
-3	10	8	77	75
-2	10	8	147	150
-1	10	8	121	-119
0	10	8	128	132

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 2

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-5	11	8	91	-90	-4	11	9	106	105	-4	8	10	165	-166	-2	8	11	56	-54	-3	7	12	164	-168
-1	11	8	239	239	-3	11	9	222	-225	-3	8	10	136	139	-1	8	11	239	-239	-2	7	12	260	262
-6	12	8	630	635	-2	11	9	122	-123	-2	8	10	172	-165	-4	9	11	221	-223	-1	7	12	140	-144
-5	12	8	77	-70	0	0	10	116	115	0	8	10	94	97	-2	9	11	191	189	-4	8	12	103	100
-4	12	8	130	-127	0	1	10	257	264	-4	9	10	111	114	-1	9	11	122	-125	-3	8	12	54	-51
-3	12	8	197	197	-1	2	10	471	-471	0	9	10	164	-161	0	0	12	819	823	-2	8	12	102	-100
-1	3	9	226	229	0	2	10	239	-237	-5	10	10	328	-329	0	1	12	63	-64	-1	8	12	151	153
-1	4	9	215	212	-1	3	10	251	252	-4	10	10	67	68	-1	2	12	57	-62	-1	3	13	340	340
-2	5	9	177	-179	0	3	10	78	78	-3	10	10	90	93	0	2	12	158	-166	-2	5	13	51	-52
-1	5	9	395	-391	-1	4	10	44	41	-2	10	10	108	-106	-1	3	12	77	74	-1	5	13	181	-187
-3	7	9	267	267	0	4	10	41	-43	-1	10	10	52	-46	0	3	12	249	255	-2	6	13	45	37
-2	7	9	306	308	-2	5	10	101	-93	-5	11	10	156	156	-2	4	12	258	265	-1	6	13	58	-55
-1	7	9	45	39	-1	5	10	208	-207	-1	3	11	112	107	-1	4	12	68	-70	-2	7	13	276	279
-3	8	9	181	-179	0	5	10	63	63	-1	4	11	270	272	0	4	12	140	-138	0	0	14	599	609
-2	8	9	75	-74	-3	6	10	278	-277	-2	5	11	178	-182	-2	5	12	199	-205	-1	2	14	258	-253
-1	8	9	264	-265	-2	6	10	354	357	-1	5	11	357	-365	-1	5	12	191	193	0	2	14	59	-54
-4	9	9	265	-269	-1	6	10	332	336	-1	6	11	57	53	0	5	12	204	-207	-1	3	14	210	215
-3	9	9	48	-50	0	6	10	744	-740	-3	7	11	306	311	-3	6	12	55	-57	0	3	14	118	-110
-2	9	9	166	161	-3	7	10	125	-124	-2	7	11	182	188	-2	6	12	226	230	-2	4	14	243	-238
-1	9	9	100	-106	-2	7	10	42	48	-1	7	11	49	50	-1	6	12	63	63	-1	4	14	146	150
-3	10	9	207	209	0	7	10	260	267	-3	8	11	183	-184	0	6	12	74	-77	0	4	14	164	-161
-1	10	9	176	180																				

1 BERYL N. 2

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 3

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	561	-580	-2	11	0	40	14	-3	10	1	511	503	0	7	2	304	282	-4	14	2	51	-48
-1	2	0	68	-59	-1	11	0	401	364	-2	10	1	84	87	-4	8	2	445	-471	-1	3	3	190	-151
0	2	0	207	-247	0	11	0	36	-27	-1	10	1	150	147	-3	8	2	197	186	-1	4	3	516	519
-1	3	0	371	330	-6	12	0	869	850	-5	11	1	77	78	-2	8	2	99	-102	-2	5	3	425	-433
0	3	0	442	451	-5	12	0	88	-70	-3	11	1	296	-288	-1	8	2	96	-101	-1	5	3	758	-756
-2	4	0	263	283	-4	12	0	179	-170	-2	11	1	252	-258	0	8	2	355	339	-2	6	3	58	44
-1	4	0	384	323	-3	12	0	252	236	-1	11	1	417	406	-4	9	2	245	240	-1	6	3	159	161
0	4	0	516	-494	-2	12	0	288	-273	-5	12	1	86	80	-3	9	2	62	-70	-3	7	3	627	642
-2	5	0	342	-342	-1	12	0	225	-211	-4	12	1	71	-65	-2	9	2	69	44	-2	7	3	343	336
-1	5	0	890	834	0	12	0	99	82	-3	12	1	146	-144	-1	9	2	45	11	-1	7	3	111	106
0	5	0	849	-804	-6	13	0	134	-139	-2	12	1	49	-38	0	9	2	322	-313	-3	8	3	312	-314
-3	6	0	309	-279	-5	13	0	116	-117	-6	13	1	34	-19	-5	10	2	345	-358	-2	8	3	137	-142
-2	6	0	369	349	-4	13	0	177	173	-4	13	1	297	304	-3	10	2	226	213	-1	8	3	407	-414
-1	6	0	47	-41	-3	13	0	40	18	-3	13	1	60	61	-2	10	2	241	-245	-4	9	3	372	-367
0	6	0	445	430	-2	13	0	91	79	-2	13	1	111	-104	0	10	2	299	282	-3	9	3	46	-24
-3	7	0	122	-118	-1	13	0	86	83	-1	13	1	59	-58	-5	11	2	151	162	-2	9	3	306	316
-2	7	0	748	728	-7	14	0	60	-63	-6	14	1	69	-74	-4	11	2	349	-364	-1	9	3	198	-192
-1	7	0	378	-364	-6	14	0	49	25	-5	14	1	137	-127	-3	11	2	254	254	-3	10	3	155	156
0	7	0	233	-217	-5	14	0	49	-34	-4	14	1	80	73	-2	11	2	143	146	-2	10	3	66	45
-3	8	0	192	-197	-4	14	0	205	202	0	0	2	1016	982	-1	11	2	73	-66	-1	10	3	304	300
-2	8	0	55	56	-3	14	0	246	-230	0	1	2	492	530	0	11	2	256	247	-4	11	3	239	257
-1	8	0	249	236	-1	3	1	869	861	-1	2	2	1077	-1059	-6	12	2	275	274	-3	11	3	285	-301
0	8	0	708	664	-1	4	1	365	-328	0	2	2	576	-511	-5	12	2	66	57	-2	11	3	122	-121
-4	9	0	130	119	-2	5	1	195	-185	-1	3	2	449	504	-4	12	2	76	-82	-1	11	3	185	171
-3	9	0	292	269	-1	5	1	499	-480	-2	4	2	221	-235	-2	12	2	91	-97	-5	12	3	78	-87
-2	9	0	146	-147	-2	6	1	128	120	-1	4	2	270	283	-1	12	2	44	-39	-4	12	3	41	-18
-1	9	0	321	-301	-1	6	1	95	-89	0	4	2	102	-89	0	12	2	339	-318	-3	12	3	209	-222
0	9	0	50	-41	-3	7	1	50	44	-2	5	2	138	-120	-6	13	2	104	99	-2	12	3	51	-42
-5	10	0	267	265	-2	7	1	687	668	-1	5	2	299	-319	-5	13	2	281	-277	-1	12	3	140	139
-4	10	0	253	-237	-1	7	1	49	-44	0	5	2	131	-88	-4	13	2	220	223	-5	13	3	89	88
-3	10	0	140	128	-3	8	1	148	-138	-3	6	2	652	-677	-3	13	2	49	45	-4	13	3	140	152
-2	10	0	192	186	-2	8	1	44	-51	-2	6	2	541	547	-2	13	2	147	-137	-3	13	3	217	225
-1	10	0	156	-141	-1	8	1	366	-351	-1	6	2	471	473	-1	13	2	167	165	-2	13	3	243	-239
0	10	0	125	118	-4	9	1	408	-398	0	6	2	1026	-1019	-7	14	2	193	-190	-1	13	3	49	-14
-5	11	0	168	-168	-3	9	1	190	-194	-3	7	2	80	-85	-6	14	2	146	-147	-5	14	3	100	-107
-4	11	0	83	70	-4	10	1	57	46	-2	7	2	109	105	-5	14	2	194	198	-4	14	3	108	109

1

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	0	4	1203	1189	-4	11	4	79	-89	-4	11	5	106	113	-1	8	6	160	-164	-2	7	7	526	541
0	1	4	364	314	-3	11	4	89	87	-3	11	5	241	-265	0	8	6	506	522	-1	7	7	57	-53
-1	2	4	147	-130	-2	11	4	65	-64	-2	11	5	169	-174	-4	9	6	264	283	-3	8	7	84	-85
0	2	4	576	-573	-1	11	4	147	139	-1	11	5	264	259	-3	9	6	112	-118	-1	8	7	240	-256
-1	3	4	78	68	0	11	4	139	127	-4	12	5	46	-47	-2	9	6	76	70	-4	9	7	285	-322
0	3	4	940	941	-6	12	4	561	596	-3	12	5	159	-169	-1	9	6	49	-36	-3	9	7	162	-178
-2	4	4	976	1004	-5	12	4	134	-141	-2	12	5	45	-33	0	9	6	312	-320	-2	9	7	59	-57
-1	4	4	209	-226	-4	12	4	104	-90	-1	12	5	66	66	-5	10	6	142	-151	-1	9	7	31	34
0	4	4	32	-34	-3	12	4	255	261	-5	13	5	47	45	-4	10	6	104	-115	-4	10	7	41	38
-2	5	4	437	-454	-2	12	4	60	-57	-4	13	5	202	217	-3	10	6	258	271	-3	10	7	422	477
-1	5	4	223	237	-1	12	4	186	-182	-3	13	5	126	135	-2	10	6	261	-271	-2	10	7	75	75
0	5	4	205	-213	0	12	4	41	-20	-2	13	5	165	-167	-1	10	6	31	28	-1	10	7	82	75
-3	6	4	97	102	-3	13	4	147	-155	-6	14	5	46	-48	0	10	6	160	160	-5	11	7	71	77
-2	6	4	496	509	-2	13	4	77	68	0	0	6	1395	1364	-5	11	6	48	46	-4	11	7	86	-91
-1	6	4	246	246	-7	14	4	67	62	0	1	6	65	49	-4	11	6	230	-244	-3	11	7	207	-226
0	6	4	462	-466	-6	14	4	267	-272	-1	2	6	708	-731	-3	11	6	175	195	-2	11	7	215	-241
-3	7	4	443	-460	-5	14	4	94	104	0	2	6	191	-183	-2	11	6	146	163	-1	11	7	354	384
-2	7	4	591	602	-1	3	5	312	328	-1	3	6	452	475	-1	11	6	47	48	-5	12	7	95	101
-1	7	4	197	-176	-1	4	5	166	171	0	3	6	228	-242	0	11	6	146	144	-4	12	7	59	-63
0	7	4	127	118	-2	5	5	250	-258	-2	4	6	469	-507	-6	12	6	311	341	-3	12	7	82	-93
-4	8	4	339	356	-1	5	5	526	-542	-1	4	6	335	344	-5	12	6	97	86	-2	12	7	44	-28
-3	8	4	34	-27	-2	6	5	60	65	0	4	6	266	-274	-4	12	6	93	-100	0	0	8	1618	1667
-2	8	4	259	-259	-1	6	5	32	30	-2	5	6	47	-39	-3	12	6	35	-32	0	1	8	172	-191
-1	8	4	396	403	-3	7	5	301	305	-1	5	6	42	-31	-2	12	6	163	-175	-1	2	8	42	-34
0	8	4	99	93	-2	7	5	418	426	0	5	6	256	-261	-1	12	6	50	-48	0	2	8	205	-213
-4	9	4	69	-68	-1	7	5	36	27	-3	6	6	627	-675	-6	13	6	48	37	-1	3	8	126	135
-3	9	4	390	393	-3	8	5	204	-208	-2	6	6	376	389	-5	13	6	284	-298	0	3	8	343	359
-2	9	4	198	-204	-2	8	5	61	-68	-1	6	6	281	283	-4	13	6	244	265	-2	4	8	310	328
-1	9	4	164	-165	-1	8	5	329	-345	0	6	6	481	-490	-3	13	6	115	124	0	4	8	266	-278
0	9	4	101	98	-4	9	5	334	-351	-3	7	6	77	74	-1	3	7	657	698	-2	5	8	276	-287
-5	10	4	73	-72	-3	9	5	89	-92	-2	7	6	83	85	-1	4	7	143	-155	-1	5	8	382	402
-4	10	4	31	39	-2	9	5	129	141	-1	7	6	50	-45	-2	5	7	85	-85	0	5	8	393	-406
-3	10	4	70	-68	-1	9	5	93	-86	0	7	6	144	120	-1	5	7	303	-308	-3	6	8	104	-110
-2	10	4	294	298	-3	10	5	285	295	-4	8	6	492	-527	-2	6	7	69	70	-2	6	8	289	296
-1	10	4	244	-245	-2	10	5	56	61	-3	8	6	90	88	-1	6	7	115	-116	-1	6	8	50	48
0	10	4	289	284	-1	10	5	195	200	-2	8	6	28	16	-3	7	7	60	-61	0	6	8	83	85

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 3

H	K	L	10FO	10FC
-3	7	8	170	-174
-2	7	8	443	455
-1	7	8	234	-247
0	7	8	88	-76
-4	8	8	75	73
-3	8	8	118	-128
-2	8	8	60	-55
-1	8	8	192	200
0	8	8	375	405
-4	9	8	62	69
-3	9	8	204	216
-2	9	8	121	-128
-1	9	8	202	-208
0	9	8	36	-27
-5	10	8	100	102
-4	10	8	123	-128
-3	10	8	63	68
-2	10	8	144	159
-1	10	8	124	-124
0	10	8	111	124
-5	11	8	100	-96
-3	11	8	37	18
-1	11	8	217	231
-6	12	8	607	608
-5	12	8	81	-69
-4	12	8	122	-123
-3	12	8	185	195
-1	3	9	229	236
-1	4	9	224	218
-2	5	9	188	-184
-1	5	9	422	-398
-3	7	9	282	268
-2	7	9	322	312
-1	7	9	49	40
-3	8	9	183	-179
-2	8	9	80	-74
-1	8	9	271	-266
-4	9	9	275	-269
-3	9	9	52	-55
-2	9	9	168	160
-1	9	9	109	-101
-3	10	9	219	209
-2	10	9	38	36
-1	10	9	184	173
-4	11	9	110	103
-3	11	9	225	-219
-2	11	9	130	-124
0	0	10	116	122
0	1	10	286	282
-1	2	10	521	-510
0	2	10	257	-242
-1	3	10	271	269
0	3	10	76	75
-1	4	10	49	49
0	4	10	55	-39
-2	5	10	108	-94
-1	5	10	243	-229
0	5	10	84	62
-3	6	10	305	-297
-2	6	10	384	377
-1	6	10	358	350
0	6	10	799	-771
-3	7	10	132	-126
-2	7	10	49	48
-1	7	10	58	44
0	7	10	271	266
-4	8	10	186	-180
-3	8	10	147	141
-2	8	10	173	-165
0	8	10	102	97
-4	9	10	120	120
-1	9	10	36	35
0	9	10	179	-165
-5	10	10	348	-323
-4	10	10	77	73
-3	10	10	104	94
-2	10	10	121	-114
-1	10	10	55	-45
-5	11	10	159	150
-1	3	11	112	109
-1	4	11	289	285
-2	5	11	194	-187
-1	5	11	385	-382
-1	6	11	64	59
-3	7	11	324	320
-2	7	11	192	193
-1	7	11	53	53
-3	8	11	191	-185
-2	8	11	59	-58
-1	8	11	250	-245
-4	9	11	235	-231
-2	9	11	195	190
-1	9	11	130	-120
0	0	12	940	905
0	1	12	78	-65
-1	2	12	61	-57
0	2	12	186	-185
-1	3	12	78	79
0	3	12	295	288
-2	4	12	297	290
-1	4	12	81	-72
0	4	12	156	-150
-2	5	12	225	-216
-1	5	12	217	208
0	5	12	233	-220
-3	6	12	51	-50
-2	6	12	240	240
-1	6	12	68	70
0	6	12	77	-74
-3	7	12	184	-177
-2	7	12	292	290
-1	7	12	158	-148
-4	8	12	111	107
-3	8	12	61	-55
-2	8	12	114	-106
-1	8	12	173	167
-1	3	13	368	363
-2	5	13	60	-57
-1	5	13	196	-197
-2	6	13	46	36
-1	6	13	58	-57
0	0	14	657	677
-1	2	14	297	-286
0	2	14	62	-51
-1	3	14	228	236
0	3	14	132	-121
-2	4	14	273	-256
-1	4	14	165	167
0	4	14	177	-169

1 BERYL N. 3

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 6

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	558	-599	-6	12	0	913	902	-1	11	1	434	431	-2	10	2	255	-258	-3	10	3	161	158
-1	2	0	46	-47	-5	12	0	91	-87	-5	12	1	64	51	0	10	2	275	265	-1	10	3	319	318
0	2	0	208	-249	-4	12	0	183	-180	-3	12	1	143	-144	-5	11	2	160	162	-4	11	3	260	262
-1	3	0	379	360	-3	12	0	247	243	-4	13	1	329	333	-4	11	2	390	-395	-3	11	3	300	-305
0	3	0	409	431	-2	12	0	273	-276	-2	13	1	92	-103	-3	11	2	244	238	-2	11	3	148	-145
-2	4	0	242	273	-1	12	0	217	-212	-1	13	1	68	-72	-2	11	2	171	160	-1	11	3	201	199
-1	4	0	366	340	0	12	0	100	93	-6	14	1	66	-67	-1	11	2	79	-79	-5	12	3	117	-116
0	4	0	460	-471	-6	13	0	151	-148	-5	14	1	135	-133	0	11	2	215	213	-3	12	3	214	-218
-2	5	0	334	-341	-5	13	0	93	-107	0	0	2	1070	1084	-6	12	2	289	278	-1	12	3	146	139
-1	5	0	852	850	-4	13	0	196	190	0	1	2	460	533	-5	12	2	62	45	-5	13	3	99	100
0	5	0	796	-786	-2	13	0	97	94	-1	2	2	1197	-1108	-4	12	2	95	-102	-4	13	3	154	159
-3	6	0	301	-279	-1	13	0	81	91	0	2	2	624	-522	-2	12	2	100	-102	-3	13	3	229	233
-2	6	0	367	373	-7	14	0	64	-60	-1	3	2	446	509	0	12	2	337	-341	-2	13	3	254	-257
-1	6	0	43	-42	-4	14	0	217	210	-2	4	2	234	-226	-6	13	2	84	80	-5	14	3	96	-103
0	6	0	440	448	-3	14	0	250	-250	-1	4	2	243	266	-5	13	2	303	-296	-4	14	3	91	90
-3	7	0	93	-103	-1	3	1	913	888	0	4	2	116	-96	-4	13	2	234	230	0	0	4	1247	1241
-2	7	0	725	746	-1	4	1	378	-338	-2	5	2	165	-145	-2	13	2	149	-149	0	1	4	364	321
-1	7	0	377	-382	-2	5	1	171	-162	-1	5	2	310	-311	-1	13	2	188	180	-1	2	4	167	-141
0	7	0	162	-175	-1	5	1	507	-502	0	5	2	103	-91	-7	14	2	203	-199	0	2	4	568	-554
-3	8	0	165	-168	-2	6	1	145	145	-3	6	2	690	-691	-6	14	2	163	-164	-1	3	4	85	86
-2	8	0	50	53	-1	6	1	103	-103	-2	6	2	527	538	-5	14	2	221	205	0	3	4	958	945
-1	8	0	249	252	-3	7	1	57	61	-1	6	2	447	455	-1	3	3	189	-148	-2	4	4	1039	1025
0	8	0	685	691	-2	7	1	679	678	0	6	2	1050	-1057	-1	4	3	527	517	-1	4	4	212	-220
-4	9	0	118	118	-1	7	1	60	-57	-3	7	2	90	-91	-2	5	3	442	-442	-2	5	4	456	-451
-3	9	0	300	292	-3	8	1	149	-144	-2	7	2	89	86	-1	5	3	781	-766	-1	5	4	242	255
-2	9	0	148	-152	-2	8	1	63	-68	0	7	2	306	294	-2	6	3	78	76	0	5	4	194	-193
-1	9	0	303	-305	-1	8	1	348	-343	-4	8	2	476	-490	-1	6	3	141	140	-3	6	4	94	103
-5	10	0	251	255	-4	9	1	415	-412	-3	8	2	189	181	-3	7	3	654	667	-2	6	4	512	514
-4	10	0	231	-231	-3	9	1	182	-182	-2	8	2	122	-123	-2	7	3	343	336	-1	6	4	253	255
-3	10	0	145	146	-4	10	1	65	57	-1	8	2	116	-117	-1	7	3	92	89	0	6	4	478	-481
-2	10	0	182	180	-3	10	1	522	520	0	8	2	356	350	-3	8	3	327	-332	-3	7	4	428	-436
-1	10	0	119	-116	-2	10	1	63	61	-4	9	2	210	210	-2	8	3	138	-139	-2	7	4	588	595
0	10	0	100	99	-1	10	1	160	158	-3	9	2	53	-63	-1	8	3	409	-408	-1	7	4	170	-167
-5	11	0	143	-151	-5	11	1	69	68	0	9	2	336	-335	-4	9	3	361	-359	0	7	4	153	150
-4	11	0	73	71	-3	11	1	305	-301	-5	10	2	389	-393	-2	9	3	319	324	-4	8	4	349	357
-1	11	0	392	383	-2	11	1	261	-264	-3	10	2	206	202	-1	9	3	197	-193	-2	8	4	258	-257

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 6

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-1	8	4	398	403	-1	8	5	336	-335	-3	8	6	92	85	-3	10	7	481	482	-2	10	8	150	150
0	8	4	128	126	-4	9	5	345	-346	-1	8	6	170	-174	-1	10	7	73	79	-1	10	8	108	-108
-4	9	4	75	-77	-3	9	5	91	-92	0	8	6	532	524	-5	11	7	73	69	0	10	8	98	107
-3	9	4	428	428	-2	9	5	138	144	-4	9	6	256	257	-4	11	7	86	-86	-5	11	8	77	-84
-2	9	4	209	-213	-1	9	5	81	-81	-3	9	6	106	-115	-3	11	7	233	-234	-1	11	8	230	235
-1	9	4	174	-174	-3	10	5	297	301	-1	9	6	56	-59	-2	11	7	233	-237	-6	12	8	634	622
0	9	4	107	107	-1	10	5	210	212	0	9	6	337	-343	-1	11	7	394	394	-5	12	8	77	-79
-5	10	4	80	-78	-4	11	5	110	115	-5	10	6	175	-180	-5	12	7	76	76	-4	12	8	126	-128
-3	10	4	65	-65	-3	11	5	258	-269	-4	10	6	116	-120	-3	12	7	89	-92	-3	12	8	193	192
-2	10	4	308	311	-2	11	5	189	-190	-3	10	6	268	263	0	0	8	1764	1703	-1	3	9	226	228
-1	10	4	246	-246	-1	11	5	281	282	-2	10	6	278	-285	0	1	8	175	-181	-1	4	9	211	208
0	10	4	277	279	-3	12	5	166	-163	0	10	6	140	137	0	2	8	214	-206	-2	5	9	171	-173
-4	11	4	92	-95	-1	12	5	63	62	-5	11	6	62	45	-1	3	8	144	145	-1	5	9	395	-392
-3	11	4	89	84	-4	13	5	225	229	-4	11	6	262	-263	0	3	8	337	339	-3	7	9	271	271
-1	11	4	153	148	-3	13	5	131	131	-3	11	6	174	177	-2	4	8	326	321	-2	7	9	303	300
0	11	4	113	109	-2	13	5	181	-174	0	11	6	113	106	0	4	8	257	-258	-3	8	9	179	-181
-6	12	4	614	604	0	0	6	1420	1409	-6	12	6	349	350	-2	5	8	281	-278	-2	8	9	75	-75
-5	12	4	124	-128	-1	2	6	725	-717	-5	12	6	65	66	-1	5	8	388	396	-1	8	9	247	-250
-4	12	4	105	-107	0	2	6	213	-196	-4	12	6	117	-114	0	5	8	372	-377	-4	9	9	257	-263
-3	12	4	265	265	-1	3	6	450	465	-2	12	6	170	-178	-3	6	8	102	-105	-2	9	9	157	158
-2	12	4	60	-60	0	3	6	252	-254	-5	13	6	312	-309	-2	6	8	297	299	-1	9	9	93	-94
-1	12	4	177	-180	-2	4	6	489	-505	-4	13	6	274	269	0	6	8	89	89	-3	10	9	200	206
-3	13	4	166	-172	-1	4	6	325	325	-3	13	6	105	98	-3	7	8	162	-161	-1	10	9	179	175
-2	13	4	82	77	0	4	6	287	-279	-1	3	7	685	687	-2	7	8	449	447	-4	11	9	106	105
-7	14	4	86	81	-2	5	6	68	-60	-1	4	7	146	-157	-1	7	8	251	-251	-3	11	9	217	-218
-6	14	4	291	-290	-1	5	6	43	-33	-2	5	7	74	-64	-4	8	8	65	67	-2	11	9	121	-129
-5	14	4	114	118	0	5	6	259	-260	-1	5	7	320	-317	-3	8	8	104	-107	0	0	10	110	108
-1	3	5	322	328	-3	6	6	674	-680	-2	6	7	84	86	-2	8	8	68	-59	0	1	10	252	256
-1	4	5	165	164	-2	6	6	373	374	-1	6	7	125	-123	-1	8	8	210	205	-1	2	10	506	-494
-2	5	5	256	-252	-1	6	6	263	257	-2	7	7	537	535	0	8	8	402	406	0	2	10	248	-241
-1	5	5	548	-546	0	6	6	494	-492	-1	7	7	60	-60	-3	9	8	224	228	-1	3	10	249	250
-2	6	5	84	90	-3	7	6	69	64	-3	8	7	85	-86	-2	9	8	129	-131	0	3	10	61	56
-3	7	5	325	318	-2	7	6	68	70	-1	8	7	241	-243	-1	9	8	207	-207	0	4	10	55	-50
-2	7	5	429	426	-1	7	6	79	-75	-4	9	7	327	-330	-5	10	8	82	89	-2	5	10	110	-106
-3	8	5	219	-219	0	7	6	134	130	-3	9	7	164	-161	-4	10	8	117	-120	-1	5	10	222	-219
-2	8	5	68	-71	-4	8	6	532	-542	-2	9	7	65	-57	-3	10	8	70	76	0	5	10	59	54

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 6

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-3	6	10	291	-296	-5	10	10	329	-331	-4	9	11	208	-212	-2	5	12	202	-204	-1	3	13	338	336
-2	6	10	341	348	-4	10	10	65	68	-2	9	11	179	185	-1	5	12	205	203	-1	5	13	184	-188
-1	6	10	321	324	-3	10	10	81	81	-1	9	11	115	-115	0	5	12	199	-199	-1	6	13	65	-60
0	6	10	766	-762	-2	10	10	113	-114	0	0	12	867	855	-2	6	12	219	226	0	0	14	593	607
-3	7	10	118	-124	-1	3	11	104	107	0	1	12	66	-60	-1	6	12	62	65	-1	2	14	270	-263
0	7	10	258	260	-1	4	11	270	267	-1	2	12	49	-51	0	6	12	75	-71	0	2	14	56	-59
-4	8	10	184	-184	-2	5	11	175	-180	0	2	12	164	-167	-3	7	12	157	-158	-1	3	14	203	211
-3	8	10	128	129	-1	5	11	361	-363	-1	3	12	77	80	-2	7	12	267	269	0	3	14	132	-124
-2	8	10	171	-171	-3	7	11	309	313	0	3	12	263	262	-1	7	12	143	-142	-2	4	14	254	-241
0	8	10	100	102	-2	7	11	181	184	-2	4	12	269	275	-4	8	12	98	98	-1	4	14	148	143
-4	9	10	98	94	-3	8	11	182	-186	-1	4	12	68	-66	-2	8	12	101	-101	0	4	14	168	-160
0	9	10	173	-168	-1	8	11	225	-227	0	4	12	145	-138	-1	8	12	155	155					

1) BERYL N. 6

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 7

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	651	-661	-2	11	0	37	31	-2	10	1	55	56	-4	8	2	485	-493	-1	5	3	747	-743
-1	2	0	209	-223	-1	11	0	364	366	-1	10	1	162	158	-3	8	2	187	185	-2	6	3	114	113
0	2	0	376	-407	0	11	0	112	-111	-5	11	1	68	68	-2	8	2	136	-133	-1	6	3	145	140
-1	3	0	228	225	-6	12	0	821	881	-3	11	1	310	-313	-1	8	2	121	-119	-3	7	3	660	681
0	3	0	258	280	-5	12	0	129	-133	-2	11	1	280	-280	0	8	2	371	367	-2	7	3	322	316
-2	4	0	118	132	-4	12	0	202	-207	-1	11	1	441	435	-4	9	2	198	204	-1	7	3	67	65
-1	4	0	258	235	-3	12	0	233	239	-5	12	1	41	34	-3	9	2	61	-62	-3	8	3	346	-347
0	4	0	550	-572	-2	12	0	301	-303	-4	12	1	41	-37	0	9	2	323	-323	-2	8	3	135	-140
-2	5	0	437	-460	-1	12	0	220	-222	-3	12	1	149	-149	-5	10	2	367	-374	-1	8	3	402	-405
-1	5	0	690	709	0	12	0	121	121	-2	12	1	52	-51	-3	10	2	205	201	-4	9	3	351	-351
0	5	0	826	-839	-6	13	0	167	-176	-6	13	1	58	-56	-2	10	2	255	-255	-3	9	3	38	-37
-3	6	0	356	-358	-5	13	0	110	-117	-4	13	1	361	366	0	10	2	243	242	-2	9	3	330	335
-2	6	0	296	296	-4	13	0	185	188	-2	13	1	84	-82	-5	11	2	170	172	-1	9	3	184	-183
-1	6	0	114	-117	-2	13	0	87	86	-1	13	1	80	-76	-4	11	2	400	-401	-4	10	3	59	56
0	6	0	402	400	-1	13	0	80	84	-6	14	1	66	-68	-3	11	2	242	246	-3	10	3	149	150
-3	7	0	143	-156	-7	14	0	66	-72	-5	14	1	120	-124	-2	11	2	184	184	-2	10	3	37	40
-2	7	0	655	694	-5	14	0	40	-33	-4	14	1	73	73	-1	11	2	90	-89	-1	10	3	331	329
-1	7	0	446	-457	-4	14	0	199	200	0	0	2	939	898	0	11	2	203	201	-5	11	3	47	-46
0	7	0	212	-226	-3	14	0	272	-277	0	1	2	507	501	-6	12	2	256	255	-4	11	3	279	280
-4	8	0	84	-89	-1	3	1	804	821	-1	2	2	970	-974	-5	12	2	46	40	-3	11	3	302	-305
-3	8	0	214	-227	-1	4	1	384	-343	0	2	2	546	-517	-4	12	2	104	-110	-2	11	3	171	-171
-1	8	0	200	204	-2	5	1	137	-133	-1	3	2	498	512	-2	12	2	100	-103	-1	11	3	198	191
0	8	0	668	680	-1	5	1	489	-483	0	3	2	46	32	-1	12	2	53	-46	-5	12	3	149	-150
-4	9	0	78	84	-2	6	1	189	167	-2	4	2	208	-211	0	12	2	331	-338	-3	12	3	231	-229
-3	9	0	237	236	-1	6	1	117	-117	-1	4	2	269	262	-6	13	2	82	78	-2	12	3	58	-58
-2	9	0	203	-208	-3	7	1	68	67	0	4	2	107	-98	-5	13	2	295	-298	-1	12	3	158	156
-1	9	0	341	-340	-2	7	1	660	671	-2	5	2	167	-159	-4	13	2	238	236	-6	13	3	51	-49
0	9	0	88	-94	-1	7	1	76	-73	-1	5	2	305	-305	-2	13	2	171	-163	-5	13	3	116	117
-5	10	0	217	233	-3	8	1	154	-146	0	5	2	90	-89	-1	13	2	206	200	-4	13	3	171	171
-4	10	0	247	-256	-2	8	1	92	-100	-3	6	2	655	-670	-7	14	2	180	-188	-3	13	3	260	267
-3	10	0	121	122	-1	8	1	332	-333	-2	6	2	533	541	-6	14	2	172	-169	-2	13	3	278	-273
-2	10	0	149	153	-4	9	1	407	-413	-1	6	2	459	464	-5	14	2	223	220	-5	14	3	89	-87
-1	10	0	117	-115	-3	9	1	178	-182	0	6	2	1005	-1013	-4	14	2	44	-53	-4	14	3	90	85
0	10	0	45	46	-1	9	1	40	40	-3	7	2	69	-70	-1	3	3	191	-154	0	0	4	1022	1027
-5	11	0	163	-172	-4	10	1	66	64	-2	7	2	98	105	-1	4	3	515	514	0	1	4	230	194
-4	11	0	58	60	-3	10	1	533	543	0	7	2	317	306	-2	5	3	441	-443	-1	2	4	297	-282

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 7

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	2	4	660	-654	0	11	4	90	87	-5	12	5	52	-56	-1	9	6	55	-53	-3	9	7	167	-163
0	3	4	834	828	-6	12	4	559	567	-3	12	5	175	-172	0	9	6	356	-355	-2	9	7	60	-59
-2	4	4	904	903	-5	12	4	149	-149	-2	12	5	43	-47	-5	10	6	173	-172	-1	9	7	70	71
-1	4	4	316	-321	-4	12	4	127	-126	-1	12	5	70	65	-4	10	6	113	-113	-4	10	7	46	48
0	4	4	104	-111	-3	12	4	247	247	-6	13	5	43	-41	-3	10	6	277	273	-3	10	7	507	511
-2	5	4	537	-540	-2	12	4	71	-64	-5	13	5	58	58	-2	10	6	291	-294	-2	10	7	41	44
-1	5	4	172	174	-1	12	4	198	-198	-4	13	5	252	252	-1	10	6	58	54	-1	10	7	83	80
0	5	4	264	-268	0	12	4	41	-36	-3	13	5	143	143	0	10	6	117	113	-5	11	7	80	77
-3	6	4	31	28	-6	13	4	46	-47	-2	13	5	175	-172	-5	11	6	57	56	-4	11	7	101	-100
-2	6	4	450	454	-3	13	4	203	-202	0	0	6	1341	1305	-4	11	6	261	-261	-3	11	7	250	-249
-1	6	4	201	201	-2	13	4	58	59	0	1	6	45	41	-3	11	6	176	178	-2	11	7	247	-249
0	6	4	537	-547	-7	14	4	102	101	-1	2	6	695	-693	-2	11	6	192	190	-1	11	7	409	406
-3	7	4	472	-476	-6	14	4	323	-317	0	2	6	205	-192	-1	11	6	40	35	-5	12	7	72	70
-2	7	4	542	544	-5	14	4	119	124	-1	3	6	481	482	0	11	6	83	84	-4	12	7	39	-37
-1	7	4	207	-204	-1	3	5	313	319	0	3	6	242	-242	-6	12	6	352	348	-3	12	7	93	-98
0	7	4	115	113	-1	4	5	159	157	-2	4	6	485	-493	-5	12	6	53	52	-2	12	7	43	-38
-4	8	4	312	313	-2	5	5	243	-243	-1	4	6	354	347	-4	12	6	121	-122	-6	13	7	54	-47
-3	8	4	59	-58	-1	5	5	537	-538	0	4	6	274	-269	-3	12	6	48	-45	0	0	8	1551	1517
-2	8	4	310	-311	-2	6	5	108	115	-2	5	6	68	-63	-2	12	6	191	-188	0	1	8	238	-246
-1	8	4	356	359	-3	7	5	339	333	-1	5	6	45	-34	-1	12	6	52	-49	-1	2	8	88	-86
0	8	4	102	98	-2	7	5	422	421	0	5	6	249	-251	-5	13	6	316	-316	0	2	8	273	-271
-4	9	4	134	-134	-3	8	5	228	-226	-3	6	6	660	-666	-4	13	6	288	285	-1	3	8	98	95
-3	9	4	402	400	-2	8	5	84	-86	-2	6	6	380	384	-3	13	6	96	92	0	3	8	301	294
-2	9	4	266	-268	-1	8	5	329	-331	-1	6	6	271	267	-1	3	7	673	673	-2	4	8	301	283
-1	9	4	198	-198	-4	9	5	345	-346	0	6	6	485	-477	-1	4	7	165	-173	0	4	8	304	-305
0	9	4	113	108	-3	9	5	97	-95	-3	7	6	85	85	-2	5	7	46	-46	-2	5	8	342	-337
-5	10	4	89	-84	-2	9	5	143	149	-2	7	6	94	96	-1	5	7	317	-314	-1	5	8	353	354
-4	10	4	45	42	-1	9	5	76	-65	-1	7	6	76	-77	-2	6	7	99	100	0	5	8	417	-423
-3	10	4	104	-106	-4	10	5	58	53	0	7	6	137	138	-1	6	7	140	-135	-3	6	8	138	-141
-2	10	4	300	304	-3	10	5	307	311	-4	8	6	564	-563	-3	7	7	47	-46	-2	6	8	271	264
-1	10	4	286	-283	-2	10	5	41	45	-3	8	6	95	91	-2	7	7	546	546	0	6	8	69	68
0	10	4	242	245	-1	10	5	220	218	-1	8	6	176	-176	-1	7	7	68	-69	-3	7	8	190	-190
-4	11	4	127	-126	-4	11	5	123	120	0	8	6	550	550	-3	8	7	86	-84	-2	7	8	441	438
-3	11	4	71	71	-3	11	5	275	-276	-4	9	6	266	267	-2	8	7	60	-55	-1	7	8	293	-291
-2	11	4	38	-33	-2	11	5	210	-209	-3	9	6	122	-126	-1	8	7	234	-237	0	7	8	77	-78
-1	11	4	127	126	-1	11	5	291	283	-2	9	6	40	37	-4	9	7	335	-335	-3	8	8	137	-140

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 7

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-2	8	8	84	-85	-2	6	9	55	54	-2	5	10	107	-104	-2	6	11	52	50	-2	6	12	211	210
-1	8	8	187	183	-3	7	9	291	290	-1	5	10	222	-223	-1	6	11	50	47	-1	6	12	44	43
0	8	8	407	404	-2	7	9	300	300	0	5	10	64	61	-3	7	11	332	336	0	6	12	81	-82
-4	9	8	41	33	-3	8	9	195	-190	-3	6	10	302	-305	-2	7	11	181	181	-3	7	12	176	-178
-3	9	8	209	206	-2	8	9	87	-85	-2	6	10	357	361	-3	8	11	197	-196	-2	7	12	273	278
-2	9	8	170	-170	-1	8	9	256	-252	-1	6	10	338	341	-2	8	11	58	-58	-1	7	12	159	-163
-1	9	8	235	-232	-4	9	9	263	-261	0	6	10	778	-785	-1	8	11	229	-232	-4	8	12	84	84
0	9	8	48	-46	-3	9	9	57	-56	-3	7	10	115	-111	-4	9	11	211	-212	-3	8	12	64	-65
-5	10	8	83	86	-2	9	9	167	164	-1	7	10	51	50	-2	9	11	188	192	-2	8	12	114	-117
-4	10	8	134	-134	-1	9	9	86	-84	0	7	10	272	275	-1	9	11	108	-108	-1	8	12	149	150
-3	10	8	56	55	-4	10	9	41	37	-4	8	10	196	-195	0	0	12	843	857	-1	3	13	332	338
-2	10	8	145	143	-3	10	9	208	208	-3	8	10	143	142	0	1	12	89	-91	-2	5	13	43	-40
-1	10	8	111	-113	-1	10	9	188	189	-2	8	10	173	-173	-1	2	12	74	-76	-1	5	13	188	-193
0	10	8	71	73	-4	11	9	118	114	0	8	10	100	103	0	2	12	196	-205	-2	6	13	58	55
-5	11	8	97	-95	-3	11	9	226	-224	-4	9	10	84	85	-1	3	12	54	55	-1	6	13	65	-66
-1	11	8	228	229	-2	11	9	146	-147	0	9	10	154	-154	0	3	12	252	254	0	0	14	616	635
-6	12	8	616	620	0	0	10	121	121	-5	10	10	328	-326	-2	4	12	273	272	-1	2	14	269	-277
-5	12	8	110	-110	0	1	10	276	278	-4	10	10	91	88	-1	4	12	95	-91	0	2	14	62	-60
-4	12	8	155	-149	-1	2	10	507	-504	-3	10	10	76	75	0	4	12	157	-161	-1	3	14	223	227
-3	12	8	196	196	0	2	10	243	-240	-2	10	10	120	-114	-2	5	12	232	-240	0	3	14	134	-133
-1	3	9	224	222	-1	3	10	268	270	-1	3	11	102	99	-1	5	12	192	190	-2	4	14	256	-255
-1	4	9	208	202	0	3	10	67	69	-1	4	11	264	264	0	5	12	228	-231	-1	4	14	161	167
-2	5	9	173	-175	-1	4	10	38	39	-2	5	11	189	-188	-3	6	12	59	-62	0	4	14	158	-156
-1	5	9	400	-397	0	4	10	43	-38	-1	5	11	373	-372										

1 BERYL N. 7

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 8

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	668	-628	-2	11	0	51	42	-3	10	1	531	553	-2	7	2	112	117	-2	5	3	445	-448
-1	2	0	246	-246	-1	11	0	358	361	-2	10	1	42	43	0	7	2	326	316	-1	5	3	728	-743
0	2	0	383	-393	0	11	0	128	-132	-1	10	1	163	163	-4	8	2	467	-478	-2	6	3	137	130
-1	3	0	247	243	-6	12	0	873	887	-5	11	1	63	66	-3	8	2	187	185	-1	6	3	137	138
0	3	0	223	237	-5	12	0	137	-139	-4	11	1	48	-38	-2	8	2	141	-142	-3	7	3	668	688
-2	4	0	90	98	-4	12	0	210	-207	-3	11	1	318	-323	-1	8	2	104	-102	-2	7	3	315	312
-1	4	0	279	252	-3	12	0	230	230	-2	11	1	279	-283	0	8	2	364	365	-1	7	3	57	57
0	4	0	561	-553	-2	12	0	312	-305	-1	11	1	441	445	-4	9	2	190	193	-3	8	3	355	-359
-2	5	0	458	-453	-1	12	0	222	-222	-5	12	1	35	25	0	9	2	309	-315	-2	8	3	134	-137
-1	5	0	693	680	0	12	0	122	120	-3	12	1	144	-146	-5	10	2	362	-368	-1	8	3	400	-402
0	5	0	839	-817	-6	13	0	184	-187	-2	12	1	53	-52	-3	10	2	200	197	-4	9	3	346	-347
-3	6	0	390	-375	-5	13	0	126	-125	-1	12	1	39	-42	-2	10	2	239	-243	-3	9	3	42	-38
-2	6	0	318	308	-4	13	0	200	199	-6	13	1	64	-65	0	10	2	237	237	-2	9	3	333	338
-1	6	0	123	-116	-3	13	0	38	-37	-4	13	1	364	378	-5	11	2	175	178	-1	9	3	179	-181
0	6	0	403	387	-2	13	0	77	83	-2	13	1	73	-76	-4	11	2	389	-395	-4	10	3	72	70
-3	7	0	145	-147	-1	13	0	88	88	-1	13	1	79	-81	-3	11	2	237	241	-3	10	3	148	147
-2	7	0	668	674	-7	14	0	91	-90	-6	14	1	64	-64	-2	11	2	193	195	-2	10	3	35	37
-1	7	0	467	-463	-6	14	0	39	44	-5	14	1	127	-128	-1	11	2	75	-76	-1	10	3	341	338
0	7	0	198	-205	-4	14	0	192	190	-4	14	1	65	68	0	11	2	185	188	-5	11	3	54	-57
-4	8	0	108	-114	-3	14	0	289	-283	0	0	2	890	857	-6	12	2	268	269	-4	11	3	283	284
-3	8	0	215	-215	-1	3	1	779	807	0	1	2	475	481	-5	12	2	44	42	-3	11	3	306	-308
-1	8	0	192	191	-1	4	1	383	-349	-1	2	2	869	-925	-4	12	2	116	-118	-2	11	3	180	-182
0	8	0	693	692	-2	5	1	122	-124	0	2	2	535	-529	-2	12	2	105	-108	-1	11	3	203	200
-4	9	0	87	89	-1	5	1	479	-489	-1	3	2	479	500	-1	12	2	50	-51	-5	12	3	162	-164
-3	9	0	235	226	-2	6	1	181	178	0	3	2	75	59	0	12	2	327	-337	-3	12	3	230	-228
-2	9	0	209	-208	-1	6	1	116	-122	-2	4	2	178	-182	-6	13	2	70	66	-2	12	3	61	-62
-1	9	0	349	-347	-3	7	1	69	73	-1	4	2	251	245	-5	13	2	282	-286	-1	12	3	158	158
0	9	0	128	-126	-2	7	1	655	674	0	4	2	116	-109	-4	13	2	247	243	-6	13	3	53	-50
-5	10	0	201	206	-1	7	1	72	-76	-2	5	2	171	-173	-2	13	2	160	-152	-5	13	3	127	127
-4	10	0	253	-253	-3	8	1	158	-152	-1	5	2	268	-274	-1	13	2	212	212	-4	13	3	173	173
-3	10	0	131	129	-2	8	1	105	-113	0	5	2	95	-93	-7	14	2	169	-176	-3	13	3	270	277
-2	10	0	143	139	-1	8	1	324	-328	-3	6	2	629	-645	-6	14	2	177	-178	-2	13	3	282	-284
-1	10	0	99	-95	-4	9	1	413	-416	-2	6	2	522	532	-5	14	2	224	228	-6	14	3	40	-38
0	10	0	51	46	-3	9	1	170	-177	-1	6	2	445	452	-3	14	2	41	-40	-5	14	3	86	-86
-5	11	0	160	-162	-1	9	1	44	48	0	6	2	972	-992	-1	3	3	187	-151	-4	14	3	70	71
-4	11	0	54	49	-4	10	1	74	71	-3	7	2	69	-73	-1	4	3	501	509	0	0	4	950	984

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 8

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	4	225	206	-1	11	4	118	117	-1	11	5	298	291	-1	9	6	63	-63	-1	9	7	76	78
-1	2	4	326	-314	0	11	4	82	80	-5	12	5	68	-67	0	9	6	354	-354	-4	10	7	57	52
0	2	4	629	-636	-6	12	4	552	557	-3	12	5	172	-170	-5	10	6	168	-168	-3	10	7	509	518
0	3	4	788	794	-5	12	4	144	-139	-2	12	5	52	-49	-4	10	6	119	-119	-1	10	7	88	84
-2	4	4	847	873	-4	12	4	128	-125	-1	12	5	64	60	-3	10	6	271	271	-5	11	7	77	77
-1	4	4	313	-317	-3	12	4	229	228	-6	13	5	42	-45	-2	10	6	283	-286	-4	11	7	101	-104
0	4	4	98	-99	-2	12	4	63	-59	-5	13	5	61	63	-1	10	6	67	64	-3	11	7	256	-257
-2	5	4	526	-531	-1	12	4	201	-202	-4	13	5	262	258	0	10	6	110	105	-2	11	7	243	-247
-1	5	4	152	159	0	12	4	49	-52	-3	13	5	138	142	-5	11	6	65	61	-1	11	7	413	412
0	5	4	259	-258	-6	13	4	55	-55	-2	13	5	178	-174	-4	11	6	248	-249	-5	12	7	66	64
-2	6	4	454	461	-4	13	4	38	26	0	0	6	1310	1283	-3	11	6	171	169	-3	12	7	93	-95
-1	6	4	200	205	-3	13	4	207	-208	0	1	6	39	29	-2	11	6	192	196	-6	13	7	59	-56
0	6	4	565	-570	-2	13	4	55	49	-1	2	6	655	-659	-1	11	6	48	49	0	0	8	1485	1459
-3	7	4	462	-464	-7	14	4	103	99	0	2	6	209	-204	0	11	6	70	64	0	1	8	232	-238
-2	7	4	509	516	-6	14	4	330	-323	-1	3	6	467	473	-6	12	6	366	368	-1	2	8	104	-103
-1	7	4	203	-197	-5	14	4	134	134	0	3	6	220	-224	-5	12	6	49	45	0	2	8	264	-260
0	7	4	133	131	-1	3	5	307	318	-2	4	6	462	-471	-4	12	6	128	-130	-1	3	8	103	102
-4	8	4	305	300	-1	4	5	149	151	-1	4	6	344	338	-2	12	6	196	-197	0	3	8	272	268
-3	8	4	54	-49	-2	5	5	237	-242	0	4	6	277	-274	-1	12	6	54	-52	-2	4	8	276	265
-2	8	4	308	-306	-1	5	5	526	-541	-2	5	6	89	-72	-5	13	6	305	-303	0	4	8	292	-293
-1	8	4	339	343	-2	6	5	116	127	0	5	6	244	-250	-4	13	6	291	291	-2	5	8	332	-332
0	8	4	112	105	-3	7	5	343	339	-3	6	6	629	-641	-1	3	7	651	665	-1	5	8	328	336
-4	9	4	143	-140	-2	7	5	420	420	-2	6	6	371	376	-1	4	7	170	-179	0	5	8	406	-411
-3	9	4	401	398	-3	8	5	234	-233	-1	6	6	263	256	-2	5	7	38	-39	-3	6	8	152	-154
-2	9	4	268	-270	-2	8	5	90	-91	0	6	6	462	-457	-1	5	7	318	-318	-2	6	8	271	270
-1	9	4	202	-202	-1	8	5	324	-327	-3	7	6	96	81	-2	6	7	105	107	0	6	8	58	55
0	9	4	100	98	-4	9	5	345	-345	-2	7	6	110	111	-1	6	7	139	-138	-3	7	8	183	-183
-5	10	4	105	-101	-3	9	5	99	-94	-1	7	6	90	-90	-3	7	7	42	-42	-2	7	8	415	419
-4	10	4	59	50	-2	9	5	149	150	0	7	6	143	146	-2	7	7	539	548	-1	7	8	289	-290
-3	10	4	106	-107	-1	9	5	62	-60	-4	8	6	548	-553	-1	7	7	67	-70	0	7	8	62	-63
-2	10	4	296	298	-4	10	5	65	63	-3	8	6	94	92	-3	8	7	85	-86	-3	8	8	128	-131
-1	10	4	285	-283	-3	10	5	310	313	-1	8	6	157	-159	-2	8	7	73	-68	-2	8	8	79	-78
0	10	4	250	251	-1	10	5	224	224	0	8	6	556	547	-1	8	7	225	-232	-1	8	8	172	170
-5	11	4	33	21	-4	11	5	122	120	-4	9	6	264	261	-4	9	7	330	-337	0	8	8	407	411
-4	11	4	146	-147	-3	11	5	282	-282	-3	9	6	104	-106	-3	9	7	159	-158	-4	9	8	38	33
-3	11	4	75	72	-2	11	5	219	-214	-2	9	6	41	30	-2	9	7	59	-58	-3	9	8	199	198

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 8

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-2	9	8	167	-169	-2	8	9	86	-87	-3	6	10	288	-288	-2	6	11	58	59	-2	6	12	211	214
-1	9	8	235	-234	-1	8	9	244	-247	-2	6	10	347	348	-1	6	11	47	45	-1	6	12	48	44
0	9	8	60	-66	-4	9	9	255	-258	-1	6	10	327	331	-3	7	11	329	336	0	6	12	89	-90
-5	10	8	60	66	-3	9	9	63	-55	0	6	10	762	-770	-2	7	11	173	177	-3	7	12	167	-169
-4	10	8	128	-128	-2	9	9	164	164	-3	7	10	114	-111	-3	8	11	199	-200	-2	7	12	262	259
-3	10	8	62	58	-1	9	9	77	-80	-2	7	10	40	40	-2	8	11	54	-57	-1	7	12	160	-158
-2	10	8	133	133	-4	10	9	45	45	-1	7	10	48	[illegible]	-1	8	11	221	-227	-4	8	12	69	72
-1	10	8	100	-100	-3	10	9	204	206	0	7	10	274	[illegible]	-4	9	11	203	-206	-3	8	12	54	-57
0	10	8	78	76	-1	10	9	196	194	-4	8	10	181	-182	-2	9	11	190	190	-2	8	12	107	-107
-5	11	8	81	-85	-4	11	9	116	114	-3	8	10	141	140	-1	9	11	104	-105	-1	8	12	136	137
-1	11	8	223	220	-3	11	9	224	-225	-2	8	10	178	-178	0	0	12	826	830	-1	3	13	328	329
-6	12	8	608	617	-2	11	9	149	-151	0	8	10	94	94	0	1	12	84	-85	-2	5	13	37	-36
-5	12	8	111	-109	0	0	10	133	134	-4	9	10	70	72	-1	2	12	89	-89	-1	5	13	186	-192
-4	12	8	149	-145	0	1	10	271	269	-3	9	10	52	41	0	2	12	192	-193	-2	6	13	64	59
-3	12	8	184	184	-1	2	10	479	-481	0	9	10	137	-138	-1	3	12	67	60	-1	6	13	71	-66
-1	3	9	216	219	0	2	10	245	-246	-5	10	10	311	-313	0	3	12	233	233	0	0	14	625	628
-1	4	9	202	196	-1	3	10	262	263	-4	10	10	87	83	-2	4	12	258	257	-1	2	14	252	-255
-2	5	9	172	-175	0	3	10	83	83	-3	10	10	67	67	-1	4	12	87	-85	0	2	14	64	-69
-1	5	9	397	-396	-1	4	10	36	31	-2	10	10	103	-102	0	4	12	148	-148	-1	3	14	217	218
-2	6	9	64	64	0	4	10	44	-45	-1	3	11	100	97	-2	5	12	231	-233	0	3	14	123	-120
-3	7	9	290	293	-2	5	10	107	-109	-1	4	11	253	256	-1	5	12	179	175	-2	4	14	240	-240
-2	7	9	292	297	-1	5	10	202	-201	-2	5	11	185	-187	0	5	12	220	-221	-1	4	14	157	160
-3	8	9	195	-195	0	5	10	60	58	-1	5	11	369	-369	-3	6	12	71	-74	0	4	14	161	-159

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 12

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	482	-479	-1	11	0	366	370	-4	11	1	42	-36	0	8	2	373	368	-1	7	3	63	61
-1	2	0	137	-147	0	11	0	126	-132	-3	11	1	329	-328	-4	9	2	193	186	-3	8	3	370	-364
0	2	0	282	-311	-6	12	0	841	887	-2	11	1	282	-282	-1	9	2	37	-32	-2	8	3	138	-139
-1	3	0	331	311	-5	12	0	132	-131	-1	11	1	452	461	0	9	2	321	-329	-1	8	3	390	-397
0	3	0	282	291	-4	12	0	212	-209	-3	12	1	146	-147	-5	10	2	373	-388	-4	9	3	345	-345
-2	4	0	137	157	-3	12	0	227	226	-2	12	1	60	-56	-3	10	2	207	197	-2	9	3	335	337
-1	4	0	336	300	-2	12	0	299	-306	-6	13	1	72	-65	-2	10	2	238	-248	-1	9	3	181	-183
0	4	0	478	-493	-1	12	0	220	-229	-4	13	1	370	378	0	10	2	250	242	-4	10	3	75	70
-2	5	0	400	-401	0	12	0	112	115	-2	13	1	83	-81	-5	11	2	190	183	-3	10	3	152	152
-1	5	0	672	694	-6	13	0	188	-197	-1	13	1	86	-89	-4	11	2	396	-403	-1	10	3	355	348
0	5	0	723	-749	-5	13	0	121	-118	-6	14	1	60	-60	-3	11	2	238	233	-5	11	3	61	-59
-3	6	0	366	-348	-4	13	0	208	209	-5	14	1	129	-136	-2	11	2	208	201	-4	11	3	285	286
-2	6	0	347	336	-1	13	0	98	96	-4	14	1	66	56	-1	11	2	69	-73	-3	11	3	312	-309
-1	6	0	98	-97	-7	14	0	77	-80	0	0	2	664	542	0	11	2	180	178	-2	11	3	186	-185
0	6	0	404	404	-4	14	0	200	197	0	1	2	403	484	-6	12	2	293	283	-1	11	3	216	214
-3	7	0	121	-126	-3	14	0	285	-294	-1	2	2	803	-750	-5	12	2	50	44	-5	12	3	166	-169
-2	7	0	647	670	-1	3	1	702	732	0	2	2	550	-492	-4	12	2	113	-121	-3	12	3	230	-225
-1	7	0	448	-447	-1	4	1	391	-350	-1	3	2	444	500	-2	12	2	98	-109	-2	12	3	57	-60
0	7	0	170	-181	-2	5	1	132	-124	0	3	2	42	57	-1	12	2	51	-53	-1	12	3	152	154
-3	8	0	189	-193	-1	5	1	491	-493	-2	4	2	202	-173	0	12	2	334	-349	-6	13	3	62	-57
-1	8	0	217	212	-2	6	1	189	180	-1	4	2	233	252	-6	13	2	69	60	-5	13	3	128	132
0	8	0	660	686	-1	6	1	125	-126	0	4	2	129	-102	-5	13	2	284	-290	-4	13	3	176	173
-4	9	0	100	93	-3	7	1	80	80	-2	5	2	192	-168	-4	13	2	258	252	-3	13	3	263	266
-3	9	0	256	254	-2	7	1	647	662	-1	5	2	276	-263	-2	13	2	151	-152	-2	13	3	283	-287
-2	9	0	199	-204	-1	7	1	76	-75	0	5	2	100	-86	-1	13	2	220	218	-5	14	3	88	-92
-1	9	0	348	-349	-3	8	1	164	-155	-3	6	2	613	-630	-7	14	2	178	-185	-4	14	3	70	67
0	9	0	126	-123	-2	8	1	110	-111	-2	6	2	516	522	-6	14	2	182	-185	0	0	4	787	876
-5	10	0	196	198	-1	8	1	329	-323	-1	6	2	436	441	-5	14	2	233	232	0	1	4	302	270
-4	10	0	249	-250	-4	9	1	422	-421	0	6	2	880	-939	-1	3	3	188	-146	-1	2	4	273	-253
-3	10	0	145	139	-3	9	1	174	-177	-3	7	2	75	-77	-1	4	3	495	497	0	2	4	550	-567
-2	10	0	144	140	-1	9	1	45	46	-2	7	2	113	107	-2	5	3	448	-445	-1	3	4	61	60
-1	10	0	90	-88	-4	10	1	78	79	0	7	2	343	327	-1	5	3	706	-725	0	3	4	744	780
0	10	0	54	51	-3	10	1	529	548	-4	8	2	461	-479	-2	6	3	143	136	-2	4	4	816	852
-5	11	0	144	-153	-2	10	1	41	34	-3	8	2	199	189	-1	6	3	134	129	-1	4	4	280	-279
-4	11	0	47	45	-1	10	1	174	168	-2	8	2	141	-141	-3	7	3	655	675	0	4	4	63	-65
-2	11	0	60	57	-5	11	1	62	60	-1	8	2	99	-106	-2	7	3	324	320	-2	5	4	486	-495

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 12

H	K	L	10FO	10FC
-1	5	4	192	197
0	5	4	230	-226
-3	6	4	39	33
-2	6	4	482	476
-1	6	4	223	222
0	6	4	541	-553
-3	7	4	444	-446
-2	7	4	516	518
-1	7	4	191	-188
0	7	4	164	162
-4	8	4	312	311
-3	8	4	38	-29
-2	8	4	294	-293
-1	8	4	348	350
0	8	4	121	120
-4	9	4	136	-137
-3	9	4	412	420
-2	9	4	259	-262
-1	9	4	206	-206
0	9	4	91	95
-5	10	4	108	-109
-4	10	4	47	52
-3	10	4	97	-102
-2	10	4	295	303
-1	10	4	274	-276
0	10	4	255	259
-4	11	4	142	-144
-3	11	4	74	69
-1	11	4	131	130
0	11	4	75	69
-6	12	4	550	567
-5	12	4	132	-133
-4	12	4	130	-129
-3	12	4	233	234
-2	12	4	58	-62
-1	12	4	199	-199
0	12	4	63	-65
-6	13	4	54	-54
-3	13	4	209	-217
-2	13	4	55	55
-7	14	4	96	93
-6	14	4	324	-332
-5	14	4	139	140
-1	3	5	315	318
-1	4	5	156	156
-2	5	5	251	-246
-1	5	5	529	-543
-2	6	5	126	134
-3	7	5	351	344
-2	7	5	427	419
-3	8	5	240	-240
-2	8	5	88	-87
-1	8	5	328	-324
-4	9	5	341	-344
-3	9	5	95	-94
-2	9	5	151	151
-1	9	5	66	-63
-4	10	5	61	66
-3	10	5	317	313
-1	10	5	233	232
-4	11	5	126	125
-3	11	5	281	-282
-2	11	5	215	-219
-1	11	5	308	304
-5	12	5	69	-74
-3	12	5	167	-169
-2	12	5	48	-48
-1	12	5	60	60
-6	13	5	47	-47
-5	13	5	67	69
-4	13	5	256	258
-3	13	5	134	137
-2	13	5	178	-182
0	0	6	994	1083
-1	2	6	626	-639
0	2	6	230	-205
-1	3	6	448	467
0	3	6	232	-229
-2	4	6	465	-464
-1	4	6	333	326
0	4	6	281	-274
-2	5	6	83	-74
0	5	6	246	-248
-3	6	6	617	-635
-2	6	6	378	373
-1	6	6	262	248
0	6	6	452	-462
-3	7	6	83	76
-2	7	6	104	97
-1	7	6	93	-97
0	7	6	159	154
-4	8	6	537	-549
-3	8	6	98	95
-1	8	6	153	-159
0	8	6	541	542
-4	9	6	260	251
-3	9	6	90	-95
-1	9	6	75	-74
0	9	6	345	-359
-5	10	6	173	-185
-4	10	6	123	-121
-3	10	6	271	270
-2	10	6	282	-290
-1	10	6	65	61
0	10	6	116	110
-5	11	6	63	61
-4	11	6	253	-260
-3	11	6	171	166
-2	11	6	207	203
-1	11	6	56	52
0	11	6	60	61
-6	12	6	385	380
-5	12	6	54	50
-4	12	6	130	-132
-2	12	6	194	-196
-1	12	7	49	-59
-5	13		299	-305
-4	13	6	297	293
-1	3	7	630	655
-1	4	7	168	-176
-2	5	7	37	-37
-1	5	7	332	-325
-2	6	7	114	109
-1	6	7	142	-141
-3	7	7	36	-37
-2	7	7	537	543
-1	7	7	72	-70
-3	8	7	90	-90
-2	8	7	67	-65
-1	8	7	231	-227
-4	9	7	343	-344
-3	9	7	155	-157
-2	9	7	59	-59
-1	9	7	76	75
-4	10	7	61	59
-3	10	7	503	516
-1	10	7	86	85
-5	11	7	71	70
-4	11	7	106	-102
-3	11	7	262	-262
-2	11	7	242	-247
-1	11	7	422	426
-5	12	7	51	56
-3	12	7	98	-95
-6	13	7	58	-54
0	0	8	1146	1250
0	1	8	206	-216
-1	2	8	83	-77
0	2	8	243	-237
-1	3	8	129	126
0	3	8	285	275
-2	4	8	282	275
0	4	8	279	-278
-2	5	8	318	-314
-1	5	8	344	351
0	5	8	389	-390
-3	6	8	147	-145
-2	6	8	288	282
0	6	8	69	66
-3	7	8	175	-173
-2	7	8	420	419
-1	7	8	291	-289
-3	8	8	121	-120
-2	8	8	81	-74
-1	8	8	183	182
0	8	8	407	419
-4	9	8	44	40
-3	9	8	214	214
-2	9	8	165	-167
-1	9	8	236	-238
0	9	8	73	-72
-5	10	8	57	54
-4	10	8	126	-128
-3	10	8	70	69
-2	10	8	129	131
-1	10	8	89	-91
0	10	8	82	79
-5	11	8	77	-80
-1	11	8	223	226
-6	12	8	605	630

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 12

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-5	12	8	106	-106	0	0	10	135	135	-2	8	10	179	-181	-4	9	11	204	-206	0	6	12	93	-97
-4	12	8	147	-147	0	1	10	254	259	0	8	10	101	104	-2	9	11	193	192	-3	7	12	165	-166
-3	12	8	184	183	-1	2	10	465	-475	-4	9	10	77	70	-1	9	11	104	-109	-2	7	12	252	252
-1	3	9	222	227	0	2	10	249	-247	-3	9	10	55	49	0	0	12	744	805	-1	7	12	160	-156
-1	4	9	200	196	-1	3	10	259	260	0	9	10	147	-150	0	1	12	72	-75	-4	8	12	77	76
-2	5	9	175	-170	0	3	10	73	73	-5	10	10	323	-327	-1	2	12	80	-84	-3	8	12	53	-49
-1	5	9	392	-399	0	4	10	51	-53	-4	10	10	88	78	0	2	12	182	-185	-2	8	12	108	-110
-2	6	9	66	65	-2	5	10	115	-114	-3	10	10	74	69	-1	3	12	75	71	-1	8	12	134	137
-3	7	9	297	292	-1	5	10	195	-196	-2	10	10	99	-103	0	3	12	234	233	-1	3	13	329	332
-2	7	9	303	304	0	5	10	60	58	-1	3	11	110	103	-2	4	12	259	262	-2	6	13	62	61
-3	8	9	202	-198	-3	6	10	285	-286	-1	4	11	258	262	-1	4	12	80	-84	0	0	14	579	619
-2	8	9	94	-89	-2	6	10	347	346	-2	5	11	188	-189	0	4	12	145	-144	-1	2	14	249	-251
-1	8	9	242	-243	-1	6	10	322	324	-1	5	11	370	-373	-2	5	12	225	-226	0	2	14	72	-70
-3	9	9	59	-53	0	6	10	719	-757	-2	6	11	69	62	-1	5	12	189	183	-1	3	14	209	217
-2	9	9	170	165	-3	7	10	116	-116	-3	7	11	331	337	0	5	12	211	-210	0	3	14	120	-123
-1	9	9	87	-82	-1	7	10	42	37	-2	7	11	181	178	-3	6	12	73	-70	-2	4	14	236	-238
-3	10	9	205	213	0	7	10	285	286	-3	8	11	206	-207	-2	6	12	217	221	-1	4	14	153	151
-4	11	9	111	112	-4	8	10	177	-183	-2	8	11	53	-53	-1	6	12	48	51	0	4	14	158	-163
-3	11	9	232	-230	-3	8	10	145	139	-1	8	11	229	-226										

1 BERYL N. 12

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 16

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	411	-406	-1	11	0	356	369	-5	11	1	71	72	-1	8	2	102	-100	-3	8	3	381	-382
-1	2	0	176	-180	0	11	0	144	-147	-3	11	1	344	-356	0	8	2	375	373	-2	8	3	147	-142
0	2	0	279	-333	-6	12	0	712	904	-2	11	1	295	-305	-4	9	2	198	192	-1	8	3	409	-418
-1	3	0	281	286	-5	12	0	153	-152	-1	11	1	457	481	0	9	2	324	-321	-4	9	3	361	-354
0	3	0	241	269	-4	12	0	222	-220	-3	12	1	155	-152	-5	10	2	370	-373	-2	9	3	356	359
-2	4	0	94	122	-3	12	0	233	237	-2	12	1	72	-62	-3	10	2	211	200	-1	9	3	190	-183
-1	4	0	294	285	-2	12	0	317	-334	-1	12	1	60	-54	-2	10	2	242	-242	-4	10	3	93	81
0	4	0	436	-517	-1	12	0	230	-240	-6	13	1	76	-75	0	10	2	258	252	-3	10	3	157	150
-2	5	0	365	-428	0	12	0	131	130	-4	13	1	389	421	-5	11	2	200	194	-1	10	3	372	370
-1	5	0	518	659	-6	13	0	204	-215	-2	13	1	81	-78	-4	11	2	400	-411	-4	11	3	305	308
0	5	0	605	-751	-5	13	0	143	-143	-1	13	1	85	-89	-3	11	2	251	253	-3	11	3	328	-335
-3	6	0	347	-370	-4	13	0	228	229	-6	14	1	67	-69	-2	11	2	217	211	-2	11	3	208	-206
-2	6	0	314	330	-2	13	0	94	87	-5	14	1	143	-147	-1	11	2	74	-71	-1	11	3	228	214
-1	6	0	116	-107	-1	13	0	101	109	-4	14	1	65	70	0	11	2	187	186	-5	12	3	185	-186
0	6	0	378	398	-7	14	0	107	-104	0	0	2	658	393	-6	12	2	305	301	-3	12	3	241	-240
-3	7	0	133	-138	-6	14	0	63	66	0	1	2	402	449	-4	12	2	132	-132	-2	12	3	62	-66
-2	7	0	527	665	-4	14	0	190	194	-1	2	2	737	-650	-2	12	2	118	-124	-1	12	3	184	175
-1	7	0	424	-467	-3	14	0	297	-323	0	2	2	539	-502	-1	12	2	74	-62	-6	13	3	64	-59
0	7	0	189	-199	-1	3	1	601	686	-1	3	2	436	484	0	12	2	341	-353	-5	13	3	153	149
-4	8	0	129	-124	-1	4	1	377	-354	0	3	2	63	57	-6	13	2	63	59	-4	13	3	184	195
-3	8	0	204	-217	-2	5	1	129	-118	-2	4	2	198	-183	-5	13	2	296	-299	-3	13	3	299	311
-1	8	0	202	199	-1	5	1	444	-482	-1	4	2	233	235	-4	13	2	263	268	-2	13	3	311	-327
0	8	0	601	704	-2	6	1	205	189	0	4	2	155	-120	-2	13	2	159	-154	-5	14	3	95	-98
-4	9	0	101	102	-1	6	1	133	-123	-2	5	2	215	-186	-1	13	2	236	243	-4	14	3	79	74
-3	9	0	238	227	-3	7	1	81	77	-1	5	2	279	-272	-7	14	2	179	-175	0	0	4	716	794
-2	9	0	217	-218	-2	7	1	568	665	0	5	2	120	-104	-6	14	2	203	-201	0	1	4	306	245
-1	9	0	355	-365	-1	7	1	92	-86	-3	6	2	572	-630	-5	14	2	246	253	-1	2	4	332	-286
0	9	0	155	-151	-3	8	1	179	-163	-2	6	2	494	527	-1	3	3	207	-150	0	2	4	568	-581
-5	10	0	191	200	-2	8	1	123	-129	-1	6	2	432	448	-1	4	3	498	498	-1	3	4	56	47
-4	10	0	258	-266	-1	8	1	336	-334	0	6	2	786	-918	-2	5	3	457	-452	0	3	4	708	757
-3	10	0	146	147	-4	9	1	406	-432	-3	7	2	87	-81	-1	5	3	675	-716	-2	4	4	774	815
-2	10	0	134	134	-3	9	1	181	-177	-2	7	2	133	122	-2	6	3	167	153	-1	4	4	313	-303
-1	10	0	86	-80	-1	9	1	61	61	0	7	2	349	332	-1	6	3	153	144	0	4	4	82	-85
0	10	0	48	48	-4	10	1	86	85	-4	8	2	453	-479	-3	7	3	625	684	-2	5	4	514	-517
-5	11	0	156	-157	-3	10	1	523	573	-3	8	2	201	189	-2	7	3	331	313	-1	5	4	179	179
-2	11	0	60	57	-1	10	1	186	176	-2	8	2	159	-155	-1	7	3	60	52	0	5	4	267	-254

1

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-2	6	4	486	481	-6	14	4	351	-359	-2	4	6	481	-481	-1	12	6	64	-66	-2	4	8	294	278
-1	6	4	241	224	-5	14	4	159	165	-1	4	6	357	338	-5	13	6	320	-324	0	4	8	312	-300
0	6	4	568	-583	-1	3	5	340	323	0	4	6	316	-295	-4	13	6	322	326	-2	5	8	357	-341
-3	7	4	461	-464	-1	4	5	161	150	-2	5	6	99	-88	-1	3	7	634	666	-1	5	8	359	355
-2	7	4	498	518	-2	5	5	267	-249	0	5	6	277	-267	-1	4	7	198	-191	0	5	8	424	-423
-1	7	4	202	-193	-1	5	5	547	-546	-3	6	6	630	-648	-2	5	7	47	-37	-3	6	8	180	-170
0	7	4	168	159	-2	6	5	144	144	-2	6	6	397	386	-1	5	7	350	-335	-2	6	8	309	301
-4	8	4	313	308	-3	7	5	369	354	-1	6	6	281	259	-2	6	7	125	119	0	6	8	54	51
-2	8	4	326	-315	-2	7	5	440	433	0	6	6	469	-470	-1	6	7	157	-145	-3	7	8	198	-189
-1	8	4	355	346	-3	8	5	262	-254	-3	7	6	87	78	-3	7	7	49	-41	-2	7	8	440	442
0	8	4	122	115	-2	8	5	105	-102	-2	7	6	126	123	-2	7	7	572	575	-1	7	8	317	-308
-4	9	4	154	-149	-1	8	5	353	-343	-1	7	6	114	-107	-1	7	7	86	-81	-3	8	8	136	-133
-3	9	4	420	414	-4	9	5	365	-361	0	7	6	166	154	-3	8	7	102	-99	-2	8	8	81	-81
-2	9	4	285	-280	-3	9	5	104	-96	-4	8	6	551	-569	-2	8	7	91	-85	-1	8	8	188	181
-1	9	4	223	-211	-2	9	5	173	167	-3	8	6	97	90	-1	8	7	249	-246	0	8	8	453	451
0	9	4	102	97	-1	9	5	58	-56	-1	8	6	160	-158	-4	9	7	368	-367	-3	9	8	215	210
-5	10	4	120	-114	-4	10	5	71	75	0	8	6	564	574	-3	9	7	166	-165	-2	9	8	181	-183
-4	10	4	64	60	-3	10	5	339	334	-4	9	6	280	274	-2	9	7	65	-58	-1	9	8	264	-256
-3	10	4	114	-116	-1	10	5	252	250	-3	9	6	102	-103	-1	9	7	96	92	0	9	8	86	-87
-2	10	4	311	313	-4	11	5	135	128	-1	9	6	85	-82	-4	10	7	64	66	-4	10	8	144	-138
-1	10	4	308	-300	-3	11	5	312	-315	0	9	6	381	-378	-3	10	7	535	562	-3	10	8	79	73
0	10	4	280	282	-2	11	5	241	-241	-5	10	6	184	-177	-1	10	7	91	95	-2	10	8	133	136
-4	11	4	176	-173	-1	11	5	321	321	-4	10	6	133	-136	-5	11	7	90	87	-1	10	8	96	-97
-3	11	4	87	84	-5	12	5	77	-78	-3	10	6	293	290	-4	11	7	118	-124	0	10	8	91	88
-1	11	4	126	115	-3	12	5	181	-181	-2	10	6	297	-298	-3	11	7	291	-297	-5	11	8	77	-80
0	11	4	81	78	-2	12	5	58	-56	-1	10	6	84	77	-2	11	7	271	-275	-1	11	8	239	235
-6	12	4	547	580	-1	12	5	63	63	0	10	6	118	110	-1	11	7	448	465	-6	12	8	621	678
-5	12	4	147	-147	-6	13	5	55	-56	-5	11	6	73	71	-5	12	7	70	68	-5	12	8	121	-123
-4	12	4	142	-134	-5	13	5	76	72	-4	11	6	268	-265	-3	12	7	104	-103	-4	12	8	163	-161
-3	12	4	243	237	-4	13	5	284	293	-3	11	6	176	177	-6	13	7	74	-67	-3	12	8	202	198
-2	12	4	66	-61	-3	13	5	148	161	-2	11	6	212	216	0	0	8	1016	1114	-1	3	9	246	237
-1	12	4	220	-218	0	0	6	901	967	-1	11	6	62	61	0	1	8	228	-232	-1	4	9	222	207
0	12	4	72	-72	-1	2	6	609	-652	0	11	6	61	58	-1	2	8	116	-101	-2	5	9	201	-189
-6	13	4	56	-59	0	2	6	261	-221	-6	12	6	416	421	0	2	8	272	-261	-1	5	9	432	-429
-3	13	4	230	-234	-1	3	6	465	470	-4	12	6	149	-151	-1	3	8	138	127	-2	6	9	84	81
-7	14	4	108	104	0	3	6	242	-235	-2	12	6	224	-230	0	3	8	277	286	-3	7	9	330	321

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 16

H	K	L	10FO	10FC
-2	7	9	321	322
-3	8	9	222	-222
-2	8	9	105	-98
-1	8	9	275	-274
-4	9	9	277	-285
-3	9	9	62	-57
-2	9	9	184	185
-1	9	9	84	-82
-3	10	9	223	231
-1	10	9	226	226
-4	11	9	130	131
-3	11	9	252	-264
-2	11	9	166	-178
0	0	10	226	161
0	1	10	274	276
-1	2	10	490	-514
0	2	10	281	-273
-1	3	10	286	280
0	3	10	99	92
0	4	10	64	-59
-2	5	10	136	-130
-1	5	10	218	-207
0	5	10	60	50
-3	6	10	315	-312
-2	6	10	379	379
-1	6	10	355	355
0	6	10	745	-815
-3	7	10	138	-130
-2	7	10	60	49
-1	7	10	60	47
0	7	10	313	310
-4	8	10	190	-193
-3	8	10	157	153
-2	8	10	207	-205
0	8	10	109	104
-4	9	10	69	69
-3	9	10	57	59
0	9	10	146	-146
-5	10	10	336	-340
-4	10	10	85	89
-3	10	10	74	66
-2	10	10	108	-101
-1	3	11	110	113
-1	4	11	283	278
	5	11	215	-210
	5	11	402	-411
2	6	11	81	76
-3	7	11	369	377
-2	7	11	196	201
-3	8	11	235	-234
-2	8	11	62	-66
-1	8	11	259	-261
-4	9	11	223	-233
-2	9	11	213	222
-1	9	11	112	-115
0	0	12	724	886
0	1	12	88	-87
-1	2	12	99	-106
0	2	12	214	-211
-1	3	12	86	79
0	3	12	249	256
-2	4	12	276	280
-1	4	12	93	-87
0	4	12	168	-165
-2	5	12	253	-258
-1	5	12	192	195
0	5	12	236	-244
-3	6	12	88	-93
-2	6	12	250	252
-1	6	12	63	59
0	6	12	109	-120
-3	7	12	184	-187
-2	7	12	284	289
-1	7	12	173	-177
-4	8	12	75	70
-3	8	12	64	-59
-2	8	12	123	-120
-1	8	12	146	149
-1	3	13	360	374
-1	5	13	215	-225
-2	6	13	65	72
-1	6	13	78	-76
0	0	14	597	724
-1	2	14	283	-292
0	2	14	88	-88
-1	3	14	238	249
0	3	14	134	-130
-2	4	14	258	-268
-1	4	14	179	178
0	4	14	186	-191

1 BERYL N. 16

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 19

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	369	-415	0	11	0	136	-134	-5	12	1	41	-44	0	9	2	389	-387	-3	8	3	359	-364
0	2	0	179	-195	-6	12	0	842	902	-3	12	1	149	-145	-5	10	2	445	-450	-2	8	3	156	-152
-1	3	0	448	451	-5	12	0	80	-79	-2	12	1	68	-62	-3	10	2	164	154	-1	8	3	362	-359
0	3	0	363	365	-4	12	0	172	-170	-6	13	1	77	-73	-2	10	2	262	-266	-4	9	3	314	-314
-2	4	0	248	253	-3	12	0	212	210	-4	13	1	360	363	0	10	2	183	176	-3	9	3	50	-46
-1	4	0	425	403	-2	12	0	229	-228	-2	13	1	85	-78	-5	11	2	177	167	-2	9	3	315	314
0	4	0	316	-328	-1	12	0	198	-202	-1	13	1	119	-113	-4	11	2	420	-425	-1	9	3	183	-173
-2	5	0	287	-285	0	12	0	131	131	-6	14	1	51	-46	-3	11	2	169	158	-4	10	3	85	85
-1	5	0	679	750	-6	13	0	178	-182	-5	14	1	120	-123	-2	11	2	223	220	-3	10	3	175	168
0	5	0	585	-615	-5	13	0	58	-50	0	0	2	650	468	-1	11	2	73	-72	-1	10	3	353	350
-3	6	0	284	-263	-4	13	0	245	237	0	1	2	309	405	0	11	2	102	89	-5	11	3	75	-79
-2	6	0	441	431	-2	13	0	119	119	-1	2	2	707	-687	-6	12	2	282	271	-4	11	3	257	256
-1	6	0	34	-32	-1	13	0	134	128	0	2	2	562	-548	-5	12	2	42	32	-3	11	3	282	-282
0	6	0	465	463	-4	14	0	232	228	-1	3	2	341	427	-4	12	2	159	-155	-2	11	3	194	-196
-2	7	0	655	691	-3	14	0	258	-261	-2	4	2	271	-216	-3	12	2	57	-68	-1	11	3	256	254
-1	7	0	389	-384	-1	3	1	641	704	-1	4	2	144	179	-2	12	2	108	-115	-5	12	3	200	-195
0	7	0	40	-43	-1	4	1	386	-354	0	4	2	195	-143	-1	12	2	70	-71	-4	12	3	58	49
-4	8	0	46	-44	-2	5	1	96	-102	-2	5	2	285	-242	0	12	2	349	-361	-3	12	3	209	-201
-3	8	0	65	-70	-1	5	1	510	-531	-1	5	2	313	-282	-5	13	2	283	-281	-2	12	3	57	-59
-2	8	0	70	77	-2	6	1	216	212	0	5	2	146	-107	-4	13	2	239	237	-1	12	3	118	113
-1	8	0	314	294	-1	6	1	147	-150	-3	6	2	608	-639	-3	13	2	59	-63	-6	13	3	85	-83
0	8	0	665	702	-3	7	1	134	126	-2	6	2	425	451	-2	13	2	154	-156	-5	13	3	145	144
-4	9	0	128	115	-2	7	1	613	645	-1	6	2	340	354	-1	13	2	212	206	-4	13	3	175	166
-3	9	0	362	353	-1	7	1	82	-81	0	6	2	833	-933	-7	14	2	190	-203	-3	13	3	204	203
-2	9	0	154	-152	-3	8	1	162	-151	-3	7	2	118	-109	-6	14	2	208	-207	-2	13	3	258	-250
-1	9	0	304	-297	-2	8	1	119	-121	-2	7	2	33	40	-5	14	2	216	215	-1	13	3	57	-58
0	9	0	87	-95	-1	8	1	302	-290	-1	7	2	84	-70	-4	14	2	44	-42	-5	14	3	72	-71
-5	10	0	200	196	-4	9	1	429	-418	0	7	2	329	325	-1	3	3	175	-135	0	0	4	833	824
-4	10	0	169	-168	-3	9	1	168	-163	-4	8	2	501	-515	-1	4	3	465	478	0	1	4	430	388
-3	10	0	190	180	-1	9	1	56	52	-3	8	2	161	161	-2	5	3	436	-438	-1	2	4	181	-155
-2	10	0	181	170	-4	10	1	110	103	-2	8	2	187	-174	-1	5	3	660	-721	0	2	4	441	-447
0	10	0	70	61	-3	10	1	515	526	-1	8	2	138	-131	-2	6	3	179	167	-1	3	4	187	177
-5	11	0	76	-79	-1	10	1	183	175	0	8	2	355	348	-1	6	3	77	72	0	3	4	707	793
-4	11	0	64	60	-3	11	1	320	-314	-4	9	2	118	115	-3	7	3	622	678	-2	4	4	767	872
-2	11	0	166	157	-2	11	1	261	-259	-2	9	2	70	-69	-2	7	3	345	342	-1	4	4	170	-169
-1	11	0	399	404	-1	11	1	459	464	-1	9	2	99	-98	-1	7	3	56	53	0	4	4	50	43

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 19

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-2	5	4	405	-410	-1	12	4	164	-151	-4	13	5	247	243	-5	11	6	46	46	-6	13	7	58	-57
-1	5	4	308	301	0	12	4	62	-65	-3	13	5	88	98	-4	11	6	279	-291	0	0	8	1137	1167
0	5	4	113	-106	-6	13	4	41	-45	-2	13	5	165	-168	-3	11	6	119	114	0	1	8	143	-141
-3	6	4	133	124	-4	13	4	90	88	0	0	6	941	1005	-2	11	6	212	219	0	2	8	190	-175
-2	6	4	501	525	-3	13	4	205	-205	-1	2	6	632	-658	-1	11	6	56	45	-1	3	8	209	202
-1	6	4	291	281	-2	13	4	92	82	0	2	6	311	-273	-6	12	6	353	356	0	3	8	319	305
0	6	4	482	-491	-7	14	4	87	89	-1	3	6	387	413	-5	12	6	44	42	-2	4	8	329	327
-3	7	4	331	-340	-6	14	4	286	-288	0	3	6	307	-289	-4	12	6	146	-152	-1	4	8	56	50
-2	7	4	519	537	-5	14	4	162	162	-2	4	6	473	-486	-3	12	6	86	-97	0	4	8	197	-194
-1	7	4	132	-130	-1	3	5	320	324	-1	4	6	242	248	-2	12	6	178	-182	-2	5	8	245	-251
0	7	4	286	272	-1	4	5	164	151	0	4	6	312	-301	-1	12	6	73	-80	-1	5	8	381	394
-4	8	4	345	344	-2	5	5	256	-247	-2	5	6	150	-132	-5	13	6	285	-289	0	5	8	287	-289
-3	8	4	50	48	-1	5	5	519	-554	-1	5	6	53	-33	-4	13	6	274	273	-3	6	8	86	-84
-2	8	4	211	-210	-2	6	5	166	171	0	5	6	269	-261	-1	3	7	594	641	-2	6	8	322	330
-1	8	4	377	380	-1	6	5	49	-39	-3	6	6	599	-647	-1	4	7	161	-165	-1	6	8	55	51
0	8	4	237	223	-3	7	5	351	362	-2	6	6	312	320	-1	5	7	353	-355	0	6	8	109	110
-4	9	4	91	-97	-2	7	5	406	416	-1	6	6	186	179	-2	6	7	124	133	-3	7	8	112	-112
-3	9	4	487	502	-3	8	5	243	-247	0	6	6	482	-494	-1	6	7	152	-152	-2	7	8	415	434
-2	9	4	210	-214	-2	8	5	84	-84	-3	7	6	46	42	-2	7	7	491	515	-1	7	8	258	-259
-1	9	4	179	-185	-1	8	5	296	-291	-1	7	6	154	-149	-1	7	7	72	-70	0	7	8	42	41
0	9	4	94	96	-4	9	5	301	-315	0	7	6	162	164	-3	8	7	90	-93	-4	8	8	46	47
-5	10	4	88	-92	-3	9	5	100	-99	-4	8	6	529	-565	-2	8	7	70	-70	-3	8	8	49	-47
-4	10	4	91	90	-2	9	5	126	133	-3	8	6	85	82	-1	8	7	205	-199	-2	8	8	49	-45
-3	10	4	55	-53	-1	9	5	61	-57	-2	8	6	54	-55	-4	9	7	330	-343	-1	8	8	242	236
-2	10	4	334	339	-4	10	5	78	83	-1	8	6	178	-178	-3	9	7	138	-139	0	8	8	415	432
-1	10	4	206	-200	-3	10	5	307	308	0	8	6	487	496	-2	9	7	68	-63	-4	9	8	64	59
0	10	4	254	253	-1	10	5	237	238	-4	9	6	178	176	-1	9	7	76	75	-3	9	8	267	277
-5	11	4	86	86	-4	11	5	115	118	-3	9	6	74	-75	-4	10	7	80	78	-2	9	8	132	-137
-4	11	4	103	-102	-3	11	5	244	-253	-1	9	6	114	-117	-3	10	7	456	484	-1	9	8	206	-207
-3	11	4	65	63	-2	11	5	229	-226	0	9	6	377	-388	-1	10	7	91	89	0	9	8	58	-63
-2	11	4	82	77	-1	11	5	315	326	-5	10	6	222	-239	-4	11	7	75	-73	-4	10	8	72	-75
-1	11	4	189	189	-5	12	5	107	-111	-4	10	6	128	-127	-3	11	7	244	-252	-3	10	8	95	100
-6	12	4	557	580	-3	12	5	153	-150	-3	10	6	222	222	-2	11	7	214	-218	-2	10	8	145	145
-5	12	4	68	-64	-2	12	5	41	-46	-2	10	6	291	-302	-1	11	7	402	413	0	10	8	87	80
-4	12	4	119	-116	-6	13	5	65	-63	-1	10	6	49	39	-3	12	7	90	-95	-2	11	8	91	90
-3	12	4	247	243	-5	13	5	86	92	0	10	6	66	63	-2	12	7	49	-45	-1	11	8	227	246

1

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-6	12	8	580	643	-4	11	9	101	99	-2	8	10	182	-190	-4	9	11	177	-178	0	7	12	89	87
-5	12	8	75	-76	-3	11	9	218	-220	0	8	10	117	123	-2	9	11	165	172	-4	8	12	92	95
-4	12	8	118	-119	-2	11	9	125	-135	-3	9	10	55	52	-1	9	11	100	-100	-2	8	12	81	-84
-3	12	8	164	170	0	0	10	121	115	-2	9	10	66	-63	0	0	12	744	798	-1	8	12	132	143
-1	3	9	240	232	0	1	10	201	200	0	9	10	187	-195	-1	2	12	47	-42	-1	3	13	315	315
-1	4	9	193	186	-1	2	10	482	-486	-5	10	10	341	-357	0	2	12	141	-138	-2	5	13	43	-38
-2	5	9	138	-144	0	2	10	280	-271	-4	10	10	59	50	-1	3	12	119	114	-1	5	13	205	-207
-1	5	9	391	-404	-1	3	10	226	222	-3	10	10	54	55	0	3	12	247	244	-2	6	13	77	77
-2	6	9	74	77	-2	4	10	47	-41	-2	10	10	114	-117	-2	4	12	282	288	-1	6	13	79	-76
-3	7	9	294	298	0	4	10	92	-89	-1	10	10	47	-54	-1	4	12	61	-56	-2	7	13	252	257
-2	7	9	294	304	-2	5	10	152	-151	-5	11	10	144	140	0	4	12	117	-109	0	0	14	529	537
-3	8	9	187	-193	-1	5	10	207	-203	-1	3	11	124	118	-2	5	12	191	-190	0	1	14	43	-39
-2	8	9	109	-105	0	5	10	44	41	-1	4	11	251	248	-1	5	12	231	226	-1	2	14	265	-255
-1	8	9	207	-207	-3	6	10	290	-299	-2	5	11	182	-180	0	5	12	159	-156	0	2	14	91	-95
-4	9	9	255	-258	-2	6	10	293	297	-1	5	11	350	-363	-2	6	12	228	236	-1	3	14	197	190
-3	9	9	51	-44	-1	6	10	267	269	-2	6	11	83	83	-1	6	12	73	73	0	3	14	149	-144
-2	9	9	153	151	0	6	10	665	-737	-3	7	11	307	323	0	6	12	77	-76	-2	4	14	232	-231
-1	9	9	79	-74	-3	7	10	125	-123	-2	7	11	176	184	-3	7	12	122	-118	-1	4	14	108	106
-4	10	9	64	58	0	7	10	267	276	-3	8	11	202	-208	-2	7	12	234	243	0	4	14	164	-161
-3	10	9	197	216	-4	8	10	196	-213	-2	8	11	48	-47	-1	7	12	131	-125	-2	5	14	52	-52
-1	10	9	181	186	-3	8	10	115	111	-1	8	11	190	-194										

1 BERYL N. 19

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 20

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	408	-440	0	11	0	126	-120	-5	12	1	44	-43	-1	9	2	99	-96	-2	8	3	149	-151
0	2	0	170	-187	-6	12	0	861	880	-3	12	1	140	-137	0	9	2	376	-374	-1	8	3	350	-350
-1	3	0	476	470	-5	12	0	73	-72	-2	12	1	68	-59	-5	10	2	438	-435	-4	9	3	309	-303
0	3	0	380	386	-4	12	0	160	-158	-1	12	1	34	-37	-3	10	2	153	144	-3	9	3	48	-42
-2	4	0	247	265	-3	12	0	200	198	-6	13	1	68	-70	-2	10	2	257	-256	-2	9	3	307	304
-1	4	0	441	411	-2	12	0	210	-209	-4	13	1	353	343	0	10	2	172	161	-1	9	3	173	-166
0	4	0	310	-316	-1	12	0	185	-186	-2	13	1	77	-77	-5	11	2	159	156	-4	10	3	85	81
-2	5	0	277	-277	0	12	0	122	126	-1	13	1	112	-104	-4	11	2	414	-409	-3	10	3	167	164
-1	5	0	755	781	-6	13	0	162	-167	-6	14	1	52	-46	-3	11	2	153	149	-1	10	3	340	337
0	5	0	611	-614	-5	13	0	52	-49	-5	14	1	110	-113	-2	11	2	218	206	-5	11	3	71	-72
-3	6	0	271	-255	-4	13	0	239	224	0	0	2	755	689	-1	11	2	68	-70	-4	11	3	249	241
-2	6	0	446	438	-2	13	0	107	109	0	1	2	299	404	0	11	2	89	81	-3	11	3	274	-269
-1	6	0	25	-21	-1	13	0	130	121	-1	2	2	892	-824	-6	12	2	277	259	-2	11	3	184	-187
0	6	0	482	464	-4	14	0	216	209	0	2	2	642	-574	-4	12	2	147	-151	-1	11	3	247	241
-2	7	0	680	702	-3	14	0	242	-238	-1	3	2	342	424	-3	12	2	58	-61	-5	12	3	183	-185
-1	7	0	381	-370	-1	3	1	730	762	-2	4	2	280	-228	-2	12	2	105	-110	-4	12	3	53	45
0	7	0	47	-41	-1	4	1	397	-354	-1	4	2	133	171	-1	12	2	67	-68	-3	12	3	200	-189
-4	8	0	45	-38	-2	5	1	93	-99	0	4	2	193	-149	0	12	2	337	-333	-2	12	3	51	-54
-3	8	0	59	-62	-1	5	1	535	-533	-2	5	2	291	-250	-5	13	2	266	-266	-1	12	3	106	104
-2	8	0	73	78	-2	6	1	213	209	-1	5	2	317	-291	-4	13	2	222	219	-6	13	3	79	-80
-1	8	0	307	294	-1	6	1	143	-145	0	5	2	143	-112	-3	13	2	52	-59	-5	13	3	138	133
0	8	0	686	697	-3	7	1	130	126	-3	6	2	649	-652	-2	13	2	148	-144	-4	13	3	162	161
-4	9	0	123	118	-2	7	1	636	642	-2	6	2	428	444	-1	13	2	196	189	-3	13	3	190	188
-3	9	0	359	346	-1	7	1	80	-80	-1	6	2	336	347	-7	14	2	185	-186	-2	13	3	241	-231
-2	9	0	142	-143	-3	8	1	155	-146	0	6	2	917	-971	-6	14	2	198	-194	-1	13	3	53	-54
-1	9	0	290	-278	-2	8	1	117	-119	-3	7	2	120	-113	-5	14	2	206	196	-5	14	3	68	-64
0	9	0	79	-86	-1	8	1	297	-285	-2	7	2	30	37	-1	3	3	170	-135	0	0	4	960	966
-5	10	0	187	193	-4	9	1	425	-408	-1	7	2	85	-76	-1	4	3	480	483	0	1	4	438	399
-4	10	0	162	-153	-3	9	1	157	-157	0	7	2	319	310	-2	5	3	450	-437	-1	2	4	165	-142
-3	10	0	183	176	-1	9	1	51	50	-4	8	2	509	-512	-1	5	3	711	-733	0	2	4	440	-442
-2	10	0	176	168	-4	10	1	102	102	-3	8	2	153	151	-2	6	3	175	165	-1	3	4	189	185
0	10	0	65	62	-3	10	1	512	509	-2	8	2	185	-176	-1	6	3	70	69	0	3	4	817	837
-5	11	0	64	-71	-1	10	1	174	167	-1	8	2	132	-131	-3	7	3	655	676	-2	4	4	898	927
-4	11	0	59	56	-3	11	1	310	-304	0	8	2	342	336	-2	7	3	347	338	-1	4	4	157	-159
-2	11	0	163	156	-2	11	1	251	-245	-4	9	2	109	109	-1	7	3	53	50	0	4	4	50	46
-1	11	0	392	380	-1	11	1	455	441	-2	9	2	71	-71	-3	8	3	361	-356	-2	5	4	408	-405

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 20

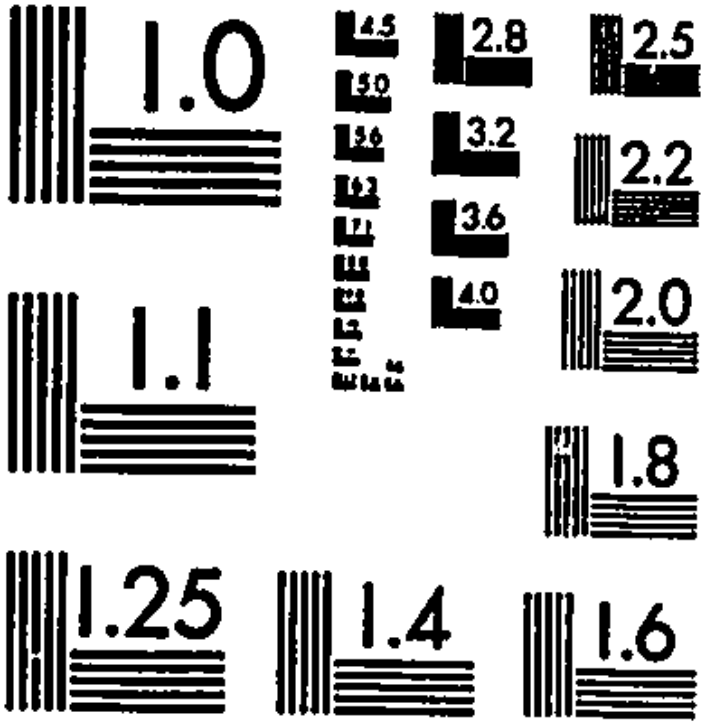
H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-1	5	4	314	309	-1	12	4	141	-136	-2	13	5	147	-158	-3	11	6	111	109	0	1	8	130	-135
0	5	4	90	-98	0	12	4	54	-61	0	0	6	1091	1128	-2	11	6	193	207	0	2	8	176	-171
-3	6	4	138	131	-4	13	4	86	85	-1	2	6	686	-679	-1	11	6	49	41	-1	3	8	208	207
-2	6	4	522	530	-3	13	4	188	-188	0	2	6	311	-276	-6	12	6	352	339	0	3	8	310	311
-1	6	4	286	286	-2	13	4	84	74	-1	3	6	383	409	-5	12	6	47	39	-2	4	8	332	330
0	6	4	480	-481	-7	14	4	79	78	0	3	6	306	-296	-4	12	6	145	-147	-1	4	8	55	53
-3	7	4	326	-328	-6	14	4	273	-262	-2	4	6	494	-494	-3	12	6	78	-89	0	4	8	185	-188
-2	7	4	535	540	-5	14	4	153	150	-1	4	6	233	239	-2	12	6	147	-172	-2	5	8	244	-244
-1	7	4	120	-122	-1	3	5	319	327	0	4	6	313	-305	-1	12	6	62	-76	-1	5	8	381	394
0	7	4	281	271	-1	4	5	160	152	-2	5	6	153	-137	-5	13	6	281	-272	0	5	8	277	-278
-4	8	4	352	342	-2	5	5	256	-246	0	5	6	268	-263	-4	13	6	269	254	-3	6	8	81	-78
-3	8	4	55	50	-1	5	5	544	-552	-3	6	6	636	-654	-1	3	7	624	649	-2	6	8	339	331
-2	8	4	201	-199	-2	6	5	167	169	-2	6	6	305	313	-1	4	7	154	-161	-1	6	8	56	56
-1	8	4	365	371	-1	6	5	46	-41	-1	6	6	172	173	-1	5	7	354	-351	0	6	8	110	110
0	8	4	233	227	-3	7	5	356	354	0	6	6	493	-493	-2	6	7	121	129	-3	7	8	109	-106
-4	9	4	88	-86	-2	7	5	415	410	-3	7	6	39	38	-1	6	7	147	-148	-2	7	8	435	430
-3	9	4	494	491	-3	8	5	243	-241	-2	7	6	26	25	-2	7	7	490	505	-1	7	8	256	-251
-2	9	4	197	-202	-2	8	5	81	-81	-1	7	6	140	-149	-1	7	7	63	-68	0	7	8	44	43
-1	9	4	160	-172	-1	8	5	269	-284	0	7	6	151	153	-3	8	7	89	-89	-4	8	8	52	48
0	9	4	87	93	-4	9	5	301	-303	-4	8	6	543	-558	-2	8	7	68	-67	-3	8	8	45	-42
-5	10	4	83	-81	-3	9	5	96	-96	-3	8	6	79	74	-1	8	7	177	-194	-2	8	8	48	-46
-4	10	4	90	89	-2	9	5	123	128	-2	8	6	57	-59	-4	9	7	338	-334	-1	8	8	244	235
-3	10	4	42	-46	-1	9	5	53	-56	-1	8	6	146	-175	-3	9	7	128	-134	0	8	8	423	421
-2	10	4	330	328	-4	10	5	77	81	0	8	6	471	484	-2	9	7	59	-59	-4	9	8	67	63
-1	10	4	170	-187	-3	10	5	302	298	-4	9	6	167	169	-1	9	7	65	72	-3	9	8	279	269
0	10	4	243	238	-1	10	5	208	229	-3	9	6	72	-75	-4	10	7	80	78	-2	9	8	132	-130
-5	11	4	87	85	-4	11	5	112	110	-1	9	6	94	-113	-3	10	7	472	466	-1	9	8	199	-193
-4	11	4	92	-95	-3	11	5	246	-241	0	9	6	363	-372	-1	10	7	74	83	0	9	8	53	-59
-3	11	4	67	64	-2	11	5	212	-218	-5	10	6	222	-229	-4	11	7	70	-69	-4	10	8	65	-68
-2	11	4	79	76	-1	11	5	276	310	-4	10	6	123	-123	-3	11	7	243	-244	-3	10	8	98	100
-1	11	4	175	179	-5	12	5	105	-106	-3	10	6	208	210	-2	11	7	186	-206	-2	10	8	143	138
0	11	4	39	32	-3	12	5	146	-141	-2	10	6	264	-288	-1	11	7	237	391	-1	10	8	36	-33
-6	12	4	570	554	-6	13	5	60	-60	-1	10	6	36	31	-3	12	7	83	-88	0	10	8	82	77
-5	12	4	65	-59	-5	13	5	85	86	0	10	6	57	57	-2	12	7	40	-43	-2	11	8	95	88
-4	12	4	110	-108	-4	13	5	240	231	-5	11	6	50	40	-6	13	7	59	-55	-1	11	8	229	229
-3	12	4	241	233	-3	13	5	83	93	-4	11	6	279	-280	0	0	8	1334	1343	-6	12	8	611	616

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 20

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-5	12	8	70	-72	-3	11	9	219	-211	0	8	10	115	122	-1	8	11	188	-187	-1	7	12	124	-120
-4	12	8	117	-111	-2	11	9	122	-126	-4	9	10	45	39	-4	9	11	173	-170	0	7	12	89	87
-3	12	8	160	159	0	0	10	112	108	-3	9	10	55	49	-2	9	11	167	166	-4	8	12	92	92
-1	3	9	235	231	0	1	10	189	194	-2	9	10	64	-63	-1	9	11	94	-97	-2	8	12	82	-83
-1	4	9	186	189	-1	2	10	498	-490	-1	9	10	37	-39	0	0	12	786	806	-1	8	12	130	136
-2	5	9	137	-140	0	2	10	281	-270	0	9	10	182	-187	0	1	12	33	-34	-1	3	13	322	316
-1	5	9	407	-400	-1	3	10	215	218	-5	10	10	358	-343	-1	2	12	42	-38	-2	5	13	43	-37
-2	6	9	69	73	-2	4	10	49	-43	-4	10	10	57	46	0	2	12	135	-135	-1	5	13	201	-201
-1	6	9	30	-31	0	4	10	91	-91	-3	10	10	55	54	-1	3	12	116	117	-2	6	13	79	74
-3	7	9	303	292	-2	5	10	153	-153	-2	10	10	110	-110	0	3	12	246	244	-1	6	13	79	-76
-2	7	9	299	296	-1	5	10	208	-203	-1	10	10	54	-52	-2	4	12	290	284	-2	7	13	263	249
-3	8	9	188	-187	0	5	10	40	39	-5	11	10	141	130	-1	4	12	54	-54	0	0	14	528	534
-2	8	9	102	-103	-3	6	10	305	-296	-1	3	11	118	121	0	4	12	113	-111	0	1	14	44	-42
-1	8	9	206	-201	-2	6	10	301	294	-1	4	11	249	250	-2	5	12	185	-185	-1	2	14	260	-253
-4	9	9	260	-252	-1	6	10	267	263	-2	5	11	180	-178	-1	5	12	233	227	0	2	14	90	-92
-3	9	9	46	-40	0	6	10	730	-731	-1	5	11	367	-356	0	5	12	155	-151	-1	3	14	185	188
-2	9	9	154	147	-3	7	10	128	-124	-2	6	11	80	81	-2	6	12	233	232	0	3	14	146	-144
-1	9	9	78	-71	0	7	10	267	268	-3	7	11	320	313	-1	6	12	72	76	-2	4	14	234	-227
-4	10	9	65	56	-4	8	10	200	-205	-2	7	11	178	180	0	6	12	74	-75	-1	4	14	105	101
-3	10	9	201	208	-3	8	10	108	104	-3	8	11	205	-204	-3	7	12	116	-112	0	4	14	160	-158
-1	10	9	175	176	-2	8	10	188	-187	-2	8	11	44	-44	-2	7	12	240	237	-2	5	14	50	-52
-4	11	9	100	94	-1	8	10	36	-39															

1 BERYL N. 20



MICROCOPY RESOLUTION TEST CHART
NATIONAL BUREAU OF STANDARDS-1963-A

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 22

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	373	-429	0	11	0	125	-122	-5	12	1	43	-46	-1	9	2	100	-102	-3	7	3	658	682
-1	2	0	73	42	-6	12	0	843	895	-3	12	1	138	-142	0	9	2	376	-383	-2	7	3	344	341
0	2	0	155	-175	-5	12	0	72	-74	-2	12	1	65	-60	-5	10	2	438	-446	-1	7	3	53	53
-1	3	0	464	482	-4	12	0	158	-158	-1	12	1	37	-36	-4	10	2	30	-30	-3	8	3	352	-360
0	3	0	369	388	-3	12	0	198	201	-6	13	1	70	-69	-3	10	2	151	143	-2	8	3	148	-148
-2	4	0	248	273	-2	12	0	206	-208	-4	13	1	338	347	-2	10	2	255	-263	-1	8	3	344	-353
-1	4	0	430	425	-1	12	0	181	-193	-2	13	1	77	-77	0	10	2	168	163	-4	9	3	301	-302
0	4	0	285	-304	0	12	0	121	128	-1	13	1	108	-109	-5	11	2	161	158	-3	9	3	48	-48
-2	5	0	261	-265	-6	13	0	165	-171	-6	14	1	49	-44	-4	11	2	409	-417	-2	9	3	297	304
-1	5	0	721	786	-5	13	0	51	-44	-5	14	1	111	-115	-3	11	2	150	147	-1	9	3	172	-168
0	5	0	575	-602	-4	13	0	236	224	0	0	2	765	698	-2	11	2	212	212	-4	10	3	83	84
-3	6	0	261	-251	-2	13	0	107	112	0	1	2	295	391	-1	11	2	70	-69	-3	10	3	170	168
-2	6	0	438	449	-1	13	0	128	119	-1	2	2	897	-831	0	11	2	86	80	-1	10	3	336	342
0	6	0	462	470	-4	14	0	223	221	0	2	2	648	-588	-6	12	2	268	263	-5	11	3	70	-75
-2	7	0	663	708	-3	14	0	242	-244	-1	3	2	332	411	-5	12	2	38	29	-4	11	3	243	245
-1	7	0	364	-371	-1	3	1	721	765	-2	4	2	284	-233	-4	12	2	151	-155	-3	11	3	271	-273
0	7	0	30	-32	-1	4	1	385	-356	-1	4	2	123	158	-3	12	2	59	-66	-2	11	3	187	-192
-4	8	0	35	-33	-2	5	1	92	-98	0	4	2	194	-159	-2	12	2	108	-112	-1	11	3	247	252
-3	8	0	49	-55	-1	5	1	521	-541	-2	5	2	292	-259	-1	12	2	69	-69	-5	12	3	191	-186
-2	8	0	74	85	-2	6	1	208	208	-1	5	2	314	-294	0	12	2	331	-343	-4	12	3	53	45
-1	8	0	306	303	-1	6	1	140	-146	0	5	2	141	-119	-5	13	2	266	-272	-3	12	3	200	-190
0	8	0	668	699	-3	7	1	130	130	-3	6	2	653	-659	-4	13	2	222	226	-2	12	3	52	-54
-4	9	0	122	118	-2	7	1	619	647	-2	6	2	416	437	-3	13	2	60	-59	-1	12	3	108	103
-3	9	0	359	356	-1	7	1	77	-79	-1	6	2	318	339	-2	13	2	146	-149	-6	13	3	81	-83
-2	9	0	135	-143	-3	8	1	152	-147	0	6	2	906	-982	-1	13	2	196	195	-5	13	3	137	139
-1	9	0	281	-281	-2	8	1	117	-121	-3	7	2	121	-120	-7	14	2	183	-192	-4	13	3	165	161
0	9	0	76	-86	-1	8	1	285	-284	-2	7	2	29	30	-6	14	2	199	-200	-3	13	3	189	187
-5	10	0	190	190	-4	9	1	411	-413	-1	7	2	86	-82	-5	14	2	208	202	-2	13	3	239	-237
-4	10	0	156	-152	-3	9	1	154	-156	0	7	2	307	311	-4	14	2	39	-39	-1	13	3	55	-56
-3	10	0	180	179	-1	9	1	51	49	-4	8	2	507	-522	-3	14	2	72	-74	-5	14	3	69	-65
-2	10	0	174	170	-4	10	1	106	104	-3	8	2	151	151	-1	3	3	170	-134	0	0	4	999	974
0	10	0	64	61	-3	10	1	497	510	-2	8	2	182	-179	-1	4	3	481	485	0	1	4	460	415
-5	11	0	62	-67	-1	10	1	169	172	-1	8	2	134	-135	-2	5	3	447	-444	-1	2	4	168	-138
-4	11	0	61	55	-3	11	1	303	-307	0	8	2	330	336	-1	5	3	716	-739	0	2	4	448	-432
-2	11	0	166	159	-2	11	1	241	-244	-4	9	2	105	104	-2	6	3	176	169	-1	3	4	199	197
-1	11	0	382	386	-1	11	1	440	449	-2	9	2	72	-73	-1	6	3	64	66	0	3	4	848	844

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 22

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-2	4	4	940	938	-5	12	4	57	-55	-3	12	5	148	-143	-5	10	6	232	-243	-1	10	7	89	87
-1	4	4	153	-153	-4	12	4	113	-113	-2	12	5	39	-42	-4	10	6	130	-128	-4	11	7	74	-69
0	4	4	64	55	-3	12	4	242	237	-1	12	5	37	38	-3	10	6	220	216	-3	11	7	247	-250
-2	5	4	410	-399	-2	12	4	38	-36	-6	13	5	65	-63	-2	10	6	298	-300	-2	11	7	216	-208
-1	5	4	321	320	-1	12	4	151	-141	-5	13	5	89	90	-1	10	6	38	36	-1	11	7	404	404
0	5	4	96	-93	0	12	4	54	-61	-4	13	5	245	235	0	10	6	59	56	-3	12	7	88	-94
-3	6	4	143	136	-4	13	4	85	90	-3	13	5	84	91	-5	11	6	44	43	-2	12	7	48	-44
-2	6	4	531	538	-3	13	4	190	-192	-2	13	5	161	-161	-4	11	6	285	-290	-6	13	7	57	-55
-1	6	4	293	293	-2	13	4	88	77	0	0	6	1145	1139	-3	11	6	110	108	0	0	8	1413	1363
0	6	4	477	-484	-7	14	4	80	81	0	1	6	68	-55	-2	11	6	213	213	0	1	8	134	-132
-3	7	4	326	-326	-6	14	4	272	-268	-1	2	6	721	-690	-1	11	6	58	41	0	2	8	185	-171
-2	7	4	546	545	-5	14	4	160	151	0	2	6	325	-290	-6	12	6	354	348	-1	3	8	219	219
-1	7	4	122	-120	-1	3	5	326	332	-1	3	6	395	406	-5	12	6	42	40	0	3	8	326	319
0	7	4	281	278	-1	4	5	164	153	0	3	6	323	-310	-4	12	6	151	-150	-2	4	8	350	340
-4	8	4	357	346	-2	5	5	261	-249	-2	4	6	512	-506	-3	12	6	87	-94	-1	4	8	60	58
-3	8	4	53	55	-1	5	5	560	-560	-1	4	6	236	235	-2	12	6	174	-175	0	4	8	187	-189
-2	8	4	197	-195	-2	6	5	170	172	0	4	6	327	-317	-1	12	6	71	-78	-2	5	8	248	-246
-1	8	4	372	377	-1	6	5	53	-44	-2	5	6	162	-145	-6	13	6	40	-40	-1	5	8	403	408
0	8	4	236	237	-3	7	5	363	359	-1	5	6	62	-43	-5	13	6	288	-278	0	5	8	282	-279
-4	9	4	88	-87	-2	7	5	424	418	0	5	6	272	-269	-4	13	6	271	262	-3	6	8	88	-78
-3	9	4	502	505	-3	8	5	248	-245	-3	6	6	668	-668	-1	3	7	658	663	-2	6	8	347	344
-2	9	4	198	-202	-2	8	5	82	-82	-2	6	6	315	314	-1	4	7	159	-164	-1	6	8	63	59
-1	9	4	170	-177	-1	8	5	290	-287	-1	6	6	177	169	-1	5	7	370	-362	0	6	8	116	115
0	9	4	90	93	-4	9	5	307	-308	0	6	6	512	-504	-2	6	7	129	131	-3	7	8	111	-108
-5	10	4	83	-84	-3	9	5	100	-99	-3	7	6	35	33	-1	6	7	156	-152	-2	7	8	445	442
-4	10	4	92	91	-2	9	5	126	129	-1	7	6	158	-160	-2	7	7	521	518	-1	7	8	259	-258
-3	10	4	46	-47	-1	9	5	60	-57	0	7	6	160	156	-1	7	7	69	-69	0	7	8	50	50
-2	10	4	332	336	-4	10	5	78	84	-4	8	6	570	-572	-3	8	7	92	-93	-4	8	8	51	51
-1	10	4	186	-191	-3	10	5	309	304	-3	8	6	81	75	-2	8	7	71	-71	-3	8	8	45	-40
0	10	4	242	246	-1	10	5	239	234	-2	8	6	61	-62	-1	8	7	201	-196	-2	8	8	49	-47
-5	11	4	89	86	-5	11	5	36	-37	-1	8	6	184	-179	-4	9	7	341	-346	-1	8	8	252	245
-4	11	4	90	-94	-4	11	5	112	112	0	8	6	492	490	-3	9	7	141	-134	0	8	8	428	433
-3	11	4	65	61	-3	11	5	246	-247	-4	9	6	174	169	-2	9	7	64	-61	-4	9	8	66	64
-2	11	4	83	80	-2	11	5	222	-221	-3	9	6	75	-75	-1	9	7	75	72	-3	9	8	284	283
-1	11	4	191	188	-1	11	5	318	321	-1	9	6	117	-120	-4	10	7	81	80	-2	9	8	136	-134
-6	12	4	570	570	-5	12	5	110	-108	0	9	6	382	-385	-3	10	7	475	477	-1	9	8	209	-201

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 22

H	K	L	10FO	10FC
0	9	8	54	-61
-5	10	8	35	35
-4	10	8	72	-69
-3	10	8	102	104
-2	10	8	144	142
-1	10	8	38	-33
0	10	8	84	78
-2	11	8	97	92
-1	11	8	234	240
-6	12	8	624	641
-5	12	8	70	-75
-4	12	8	119	-114
-3	12	8	165	164
-1	3	9	242	240
-1	4	9	192	198
-2	5	9	143	-146
-1	5	9	413	-416
-2	6	9	69	77
-1	6	9	34	-33
-3	7	9	309	304
-2	7	9	303	305
-3	8	9	192	-196
-2	8	9	108	-104
-1	8	9	206	-207
-4	9	9	264	-261
-3	9	9	48	-42
-2	9	9	157	152
-1	9	9	78	-75
-4	10	9	66	60
-3	10	9	204	216
-1	10	9	185	184
-4	11	9	102	100
-3	11	9	231	-220
-2	11	9	125	-133
0	0	10	118	105
0	1	10	195	197
-1	2	10	507	-512
0	2	10	288	-284
-1	3	10	224	223
-2	4	10	51	-44
-1	4	10	33	-22
0	4	10	100	-98
-2	5	10	160	-163
-1	5	10	214	-212
0	5	10	42	39
-3	6	10	309	-309
-2	6	10	302	303
-1	6	10	269	272
0	6	10	741	-764
-3	7	10	129	-131
0	7	10	278	281
-4	8	10	211	-216
-3	8	10	113	108
-2	8	10	194	-198
-1	8	10	39	-43
0	8	10	118	131
-4	9	10	44	39
-3	9	10	54	54
-2	9	10	70	-66
0	9	10	194	-199
-5	10	10	366	-363
-4	10	10	55	49
-3	10	10	57	55
-2	10	10	115	-116
-1	10	10	58	-57
-5	11	10	145	135
-1	3	11	128	128
-1	4	11	259	264
-2	5	11	185	-188
-1	5	11	368	-374
-2	6	11	83	85
-3	7	11	321	329
-2	7	11	190	190
-1	7	11	34	22
-3	8	11	210	-216
-2	8	11	49	-44
-1	8	11	193	-196
-4	9	11	180	-178
-3	9	11	40	-33
-2	9	11	170	176
-1	9	11	101	-103
0	0	12	814	849
0	1	12	37	-34
-1	2	12	42	-38
0	2	12	141	-140
-1	3	12	122	127
0	3	12	258	256
-2	4	12	299	299
-1	4	12	60	-56
0	4	12	119	-119
-2	5	12	191	-194
-1	5	12	240	243
0	5	12	161	-157
-2	6	12	240	246
-1	6	12	77	81
0	6	12	77	-78
-3	7	12	119	-118
-2	7	12	242	250
-1	7	12	124	-130
0	7	12	98	95
-4	8	12	96	97
-2	8	12	82	-89
-1	8	12	137	146
-1	3	13	322	341
-1	5	13	207	-216
-2	6	13	84	79
-1	6	13	84	-83
-2	7	13	264	269
0	0	14	546	578
0	1	14	50	-50
-1	2	14	268	-273
0	2	14	92	-100
-1	3	14	192	202
0	3	14	152	-159
-2	4	14	237	-247
-1	4	14	109	108
0	4	14	166	-173
-2	5	14	56	-58

1 BERYL N. 22

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR. BERYL N. 24

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	564	-533	-2	11	0	43	34	-4	9	1	409	-416	-2	6	2	534	542	-7	14	2	170	-184
0	2	0	233	-223	-1	11	0	362	358	-3	9	1	174	-178	-1	6	2	451	460	-6	14	2	171	-172
-1	3	0	348	380	0	11	0	76	-86	-4	10	1	59	60	0	6	2	989	-976	-5	14	2	217	210
0	3	0	314	350	-6	12	0	881	879	-3	10	1	525	527	-3	7	2	77	-82	-2	14	2	190	181
-2	4	0	160	195	-5	12	0	96	-107	-2	10	1	52	55	-2	7	2	126	136	-7	15	2	256	244
-1	4	0	352	355	-4	12	0	186	-187	-1	10	1	165	162	-1	7	2	27	22	-6	15	2	80	-83
0	4	0	477	-456	-3	12	0	227	220	-5	11	1	74	71	0	7	2	319	306	-5	15	2	66	59
-2	5	0	357	-339	-2	12	0	282	-287	-3	11	1	316	-311	-4	8	2	434	-444	-1	3	3	187	-148
-1	5	0	764	756	-1	12	0	211	-222	-2	11	1	261	-267	-3	8	2	190	186	-1	4	3	516	510
0	5	0	794	-765	0	12	0	88	86	-1	11	1	438	435	-2	8	2	118	-124	-2	5	3	447	-450
-3	6	0	351	-339	-6	13	0	158	-168	-5	12	1	49	49	-1	8	2	79	-81	-1	5	3	764	-749
-2	6	0	356	373	-5	13	0	129	-130	-4	12	1	38	-39	0	8	2	361	348	-2	6	3	95	92
-1	6	0	61	-52	-4	13	0	192	192	-3	12	1	142	-143	-4	9	2	203	206	-1	6	3	150	144
0	6	0	399	402	-2	13	0	81	78	-2	12	1	48	-48	0	9	2	303	-309	-3	7	3	660	668
-3	7	0	103	-109	-1	13	0	95	89	-6	13	1	46	-41	-5	10	2	355	-367	-2	7	3	331	331
-2	7	0	673	685	0	13	0	141	-149	-4	13	1	345	345	-3	10	2	207	199	-1	7	3	82	80
-1	7	0	397	-399	-7	14	0	81	-87	-2	13	1	98	-97	-2	10	2	227	-235	-3	8	3	339	-345
0	7	0	167	-176	-4	14	0	194	188	-1	13	1	74	-72	0	10	2	273	264	-2	8	3	135	-137
-4	8	0	64	-65	-3	14	0	256	-262	-6	14	1	59	-65	-5	11	2	175	170	-1	8	3	412	-409
-3	8	0	173	-174	-2	14	0	236	231	-5	14	1	134	-137	-4	11	2	371	-378	-4	9	3	356	-353
-2	8	0	41	45	-1	14	0	103	97	-4	14	1	65	68	-3	11	2	246	237	-3	9	3	38	-33
-1	8	0	204	209	-7	15	0	86	81	-7	15	1	143	149	-2	11	2	171	165	-2	9	3	328	332
0	8	0	690	680	-6	15	0	62	58	-5	15	1	139	-138	-1	11	2	54	-65	-1	9	3	190	-192
-4	9	0	111	111	-4	15	0	74	-81	-4	15	1	87	86	0	11	2	207	202	-4	10	3	47	47
-3	9	0	250	244	-1	3	1	781	831	0	0	2	924	945	-6	12	2	310	291	-3	10	3	148	151
-2	9	0	155	-164	-1	4	1	377	-342	0	1	2	464	559	-5	12	2	47	44	-1	10	3	336	328
-1	9	0	320	-321	-2	5	1	153	-153	-1	2	2	1024	-898	-4	12	2	101	-111	-5	11	3	32	-34
0	9	0	91	-97	-1	5	1	495	-498	0	2	2	594	-472	-2	12	2	102	-110	-4	11	3	269	268
-5	10	0	204	213	-2	6	1	155	153	-1	3	2	456	534	-1	12	2	52	-55	-3	11	3	310	-308
-4	10	0	238	-243	-1	6	1	102	-103	-2	4	2	177	-122	0	12	2	329	-337	-2	11	3	151	-157
-3	10	0	147	140	-3	7	1	60	62	-1	4	2	246	284	-6	13	2	76	68	-1	11	3	203	200
-2	10	0	147	143	-2	7	1	673	673	0	4	2	115	-81	-5	13	2	280	-282	-5	12	3	128	-126
-1	10	0	104	-108	-1	7	1	60	-62	-2	5	2	160	-132	-4	13	2	240	232	-3	12	3	220	-218
0	10	0	94	91	-3	8	1	151	-148	-1	5	2	253	-227	-2	13	2	135	-137	-2	12	3	55	-54
-5	11	0	144	-153	-2	8	1	73	-82	0	5	2	99	-80	-1	13	2	192	188	-1	12	3	146	144
-4	11	0	44	43	-1	8	1	344	-342	-3	6	2	629	-615	0	13	2	83	80	-6	13	3	43	-43

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 24

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-5	13	3	110	107	-1	9	4	184	-188	-3	7	5	327	322	-1	4	6	339	335	-2	12	6	187	-190
-4	13	3	156	157	0	9	4	89	84	-2	7	5	427	425	0	4	6	282	-274	-1	12	6	59	-62
-3	13	3	256	248	-5	10	4	109	-111	-3	8	5	222	-225	-2	5	6	63	-57	0	12	6	219	-225
-2	13	3	269	-269	-4	10	4	47	43	-2	8	5	74	-76	0	5	6	255	-259	-5	13	6	306	-300
-5	14	3	103	-101	-3	10	4	73	-81	-1	8	5	339	-336	-3	6	6	638	-636	-4	13	6	280	275
-4	14	3	86	86	-2	10	4	291	289	-4	9	5	348	-349	-2	6	6	374	377	-3	13	6	95	94
-7	15	3	69	66	-1	10	4	263	-259	-3	9	5	89	-91	-1	6	6	265	254	-2	13	6	115	-117
-6	15	3	133	-131	0	10	4	287	281	-2	9	5	144	146	0	6	6	456	-449	-7	14	6	234	-237
-5	15	3	79	-85	-5	11	4	36	29	-1	9	5	79	-74	-3	7	6	74	68	-5	14	6	118	117
0	0	4	1050	1071	-4	11	4	125	-132	-4	10	5	49	47	-2	7	6	108	108	-4	14	6	82	-86
0	1	4	341	331	-3	11	4	85	79	-3	10	5	305	303	-1	7	6	75	-81	-1	3	7	681	680
-1	2	4	246	-219	-2	11	4	34	-35	-2	10	5	41	41	0	7	6	136	135	-1	4	7	157	-170
0	2	4	577	-537	-1	11	4	127	121	-1	10	5	221	218	-4	8	6	516	-522	-2	5	7	60	-57
-1	3	4	73	93	0	11	4	109	98	-4	11	5	117	117	-3	8	6	90	89	-1	5	7	320	-319
0	3	4	877	852	-6	12	4	590	574	-3	11	5	274	-276	-1	8	6	141	-148	-2	6	7	91	93
-2	4	4	955	926	-5	12	4	128	-132	-2	11	5	191	-195	0	8	6	538	521	-1	6	7	128	-124
-1	4	4	239	-227	-4	12	4	105	-113	-1	11	5	290	285	-4	9	6	258	257	-3	7	7	47	-52
0	4	4	32	-29	-3	12	4	241	238	-5	12	5	43	-40	-3	9	6	88	-96	-2	7	7	551	541
-2	5	4	473	-456	-2	12	4	55	-62	-3	12	5	166	-164	-2	9	6	50	43	-1	7	7	60	-63
-1	5	4	187	199	-1	12	4	190	-191	-2	12	5	43	-43	-1	9	6	60	-65	-3	8	7	85	-86
0	5	4	209	-203	0	12	4	54	-60	-1	12	5	63	61	0	9	6	335	-334	-2	8	7	44	-39
-3	6	4	43	43	-3	13	4	181	-184	-5	13	5	55	53	-5	10	6	154	-162	-1	8	7	242	-242
-2	6	4	499	505	-2	13	4	60	57	-4	13	5	238	237	-4	10	6	121	-129	-4	9	7	329	-336
-1	6	4	240	248	-1	13	4	46	46	-3	13	5	129	133	-3	10	6	270	265	-3	9	7	156	-159
0	6	4	529	-537	-7	14	4	69	71	-2	13	5	178	-177	-2	10	6	267	-277	-2	9	7	56	-59
-3	7	4	443	-441	-6	14	4	306	-300	-1	13	5	56	-50	-1	10	6	45	41	-1	9	7	57	59
-2	7	4	538	537	-5	14	4	125	123	-6	14	5	52	-49	0	10	6	135	131	-4	10	7	47	46
-1	7	4	174	-170	-4	14	4	282	280	-5	14	5	114	-114	-5	11	6	53	49	-3	10	7	499	495
0	7	4	151	149	-3	14	4	104	-102	-4	14	5	70	66	-4	11	6	244	-246	-2	10	7	41	44
-4	8	4	319	320	-7	15	4	143	140	0	0	6	1350	1344	-3	11	6	175	173	-1	10	7	86	81
-2	8	4	271	-267	-6	15	4	124	115	0	1	6	35	41	-2	11	6	175	172	-5	11	7	72	75
-1	8	4	367	360	-1	3	5	321	327	-1	2	6	686	-638	-1	11	6	62	55	-4	11	7	98	-94
0	8	4	115	114	-1	4	5	159	157	0	2	6	216	-191	0	11	6	92	88	-3	11	7	250	-245
-4	9	4	94	-98	-2	5	5	251	-252	-1	3	6	464	474	-6	12	6	383	374	-2	11	7	238	-238
-3	9	4	396	396	-1	5	5	547	-545	0	3	6	207	-198	-5	12	6	58	55	-1	11	7	416	402
-2	9	4	225	-229	-2	6	5	92	102	-2	4	6	460	-454	-4	12	6	115	-122	-5	12	7	77	79

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 24

H	K	L	10FO	10FC
-3	12	7	96	-92
-1	12	7	69	-66
-4	13	7	333	325
0	0	8	1540	1519
0	1	8	191	-193
-1	2	8	82	-77
0	2	8	225	-216
-1	3	8	136	135
0	3	8	304	292
-2	4	8	291	278
0	4	8	270	-268
-2	5	8	297	-293
-1	5	8	357	356
0	5	8	389	-390
-3	6	8	138	-144
-2	6	8	296	291
-1	6	8	34	32
0	6	8	59	58
-3	7	8	166	-171
-2	7	8	420	416
-1	7	8	263	-264
0	7	8	52	-53
-4	8	8	40	34
-3	8	8	117	-117
-2	8	8	61	-62
-1	8	8	175	177
0	8	8	421	405
-4	9	8	58	52
-3	9	8	200	201
-2	9	8	137	-143
-1	9	8	220	-222
0	9	8	57	-59
-5	10	8	62	62
-4	10	8	124	-129
-3	10	8	68	69
-2	10	8	129	130
-1	10	8	101	-105
0	10	8	104	105
-5	11	8	80	-82
-1	11	8	222	217
-6	12	8	616	611
-5	12	8	89	-89
-4	12	8	137	-134
-3	12	8	184	179
-2	12	8	179	-186
-1	12	8	154	-160
-6	13	8	102	-107
-5	13	8	76	-76
-4	13	8	124	116
-1	3	9	228	224
-1	4	9	209	205
-2	5	9	175	-180
-1	5	9	401	-395
-2	6	9	45	43
-3	7	9	283	281
-2	7	9	302	303
-1	7	9	28	26
-3	8	9	189	-190
-2	8	9	81	-80
-1	8	9	256	-253
-4	9	9	259	-260
-3	9	9	48	-52
-2	9	9	165	165
-1	9	9	92	-93
-3	10	9	203	203
-1	10	9	185	187
-4	11	9	108	108
-3	11	9	223	-223
-2	11	9	132	-137
-1	11	9	210	204
-5	12	9	53	-48
-3	12	9	136	-135
0	0	10	133	129
0	1	10	263	264
-1	2	10	486	-473
0	2	10	251	-246
-1	3	10	256	251
0	3	10	84	87
-1	4	10	32	27
0	4	10	50	-51
-2	5	10	109	-109
-1	5	10	197	-199
0	5	10	58	54
-3	6	10	280	-278
-2	6	10	352	346
-1	6	10	331	327
0	6	10	764	-761
-3	7	10	127	-127
-2	7	10	47	42
-1	7	10	41	37
0	7	10	269	267
-4	8	10	159	-167
-3	8	10	134	131
-2	8	10	175	-177
0	8	10	90	89
-4	9	10	83	83
-3	9	10	43	38
0	9	10	144	-149
-5	10	10	315	-323
-4	10	10	77	67
-3	10	10	75	71
-2	10	10	94	-100
-1	10	10	65	-62
0	10	10	233	232
-5	11	10	156	153
-4	11	10	295	-293
-3	11	10	176	176
-2	11	10	82	82
-1	3	11	105	101
-1	4	11	268	266
-2	5	11	182	-188
-1	5	11	368	-370
-2	6	11	42	40
-1	6	11	50	50
-3	7	11	325	325
-2	7	11	177	181
-1	7	11	37	38
-3	8	11	193	-195
-2	8	11	55	-53
-1	8	11	228	-232
-4	9	11	218	-212
-2	9	11	186	191
-1	9	11	114	-114
-3	10	11	83	91
-1	10	11	194	193
0	0	12	846	833
0	1	12	67	-71
-1	2	12	80	-81
0	2	12	175	-178
-1	3	12	74	73
0	3	12	240	238
-2	4	12	259	253
-1	4	12	75	-75
0	4	12	139	-142
-2	5	12	211	-215
-1	5	12	183	182
0	5	12	206	-212
-3	6	12	69	-73
-2	6	12	229	224
-1	6	12	58	55
0	6	12	86	-90
-3	7	12	160	-166
-2	7	12	252	253
-1	7	12	145	-150
-4	8	12	83	79
-3	8	12	51	-50
-2	8	12	102	-103
-1	8	12	137	138
0	8	12	184	185
-3	9	12	170	169
-2	9	12	105	-108
-1	9	12	127	-128
-1	3	13	344	342
-2	5	13	45	-41
-1	5	13	185	-191
-2	6	13	50	50
-1	6	13	61	-61
-2	7	13	282	285
-1	7	13	39	-33
-3	8	13	60	-59
0	0	14	638	640
-1	2	14	256	-253
0	2	14	63	-65
-1	3	14	211	213
0	3	14	115	-119
-2	4	14	243	-242
-1	4	14	151	150
0	4	14	166	-168
-1	5	14	40	37
0	5	14	140	-143
-3	6	14	297	-306
-2	6	14	162	162
-1	6	14	101	99
-1	3	15	229	230

1 BERYL N. 24

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 26

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
0	1	0	502	-486	-3	11	0	41	-29	-1	10	1	170	168	-2	8	2	136	-142	-3	7	3	686	670
-1	2	0	154	-133	-2	11	0	63	54	-5	11	1	65	61	-1	8	2	87	-96	-2	7	3	312	313
0	2	0	273	-269	-1	11	0	348	347	-3	11	1	323	-320	0	8	2	358	348	-1	7	3	60	61
-1	3	0	340	341	0	11	0	123	-132	-2	11	1	272	-271	-4	9	2	188	176	-3	8	3	365	-361
0	3	0	264	284	-6	12	0	824	857	-1	11	1	450	449	-1	9	2	35	-35	-2	8	3	131	-135
-2	4	0	139	153	-5	12	0	121	-125	-3	12	1	143	-139	0	9	2	304	-309	-1	8	3	384	-389
-1	4	0	341	321	-4	12	0	199	-198	-2	12	1	55	-53	-5	10	2	362	-371	-4	9	3	253	-339
0	4	0	481	-478	-3	12	0	221	214	-1	12	1	45	-46	-3	10	2	198	187	-3	9	3	35	-31
-2	5	0	397	-385	-2	12	0	300	-293	-6	13	1	63	-63	-2	10	2	226	-236	-2	9	3	328	328
-1	5	0	695	689	-1	12	0	212	-215	-4	13	1	370	358	0	10	2	244	230	-1	9	3	174	-178
0	5	0	747	-742	0	12	0	109	110	-2	13	1	85	-76	-5	11	2	187	179	-4	10	3	71	72
-3	6	0	378	-357	-6	13	0	160	-189	-1	13	1	82	-83	-4	11	2	386	-385	-3	10	3	142	139
-2	6	0	350	339	-5	13	0	118	-125	-6	14	1	62	-58	-3	11	2	234	223	-1	10	3	338	343
-1	6	0	93	-89	-4	13	0	200	205	-5	14	1	133	-128	-2	11	2	195	191	-5	11	3	58	-56
0	6	0	391	387	-2	13	0	85	80	-4	14	1	63	55	-1	11	2	66	-65	-4	11	3	265	280
-3	7	0	115	-121	-1	13	0	99	93	0	0	2	648	565	0	11	2	173	169	-3	11	3	294	-301
-2	7	0	665	653	-7	14	0	66	-79	0	1	2	420	490	-6	12	2	300	277	-2	11	3	177	-174
-1	7	0	433	-438	-4	14	0	172	182	-1	2	2	918	-769	-5	12	2	45	40	-1	11	3	208	207
0	7	0	163	-177	-3	14	0	282	-277	0	2	2	579	-496	-4	12	2	114	-119	-5	12	3	161	-163
-4	8	0	110	-112	-1	3	1	674	743	-1	3	2	446	498	-2	12	2	104	-110	-3	12	3	198	-219
-3	8	0	187	-187	-1	4	1	376	-353	0	3	2	61	76	-1	12	2	54	-51	-2	12	3	61	-58
-1	8	0	199	193	-2	5	1	129	-126	-2	4	2	181	-155	0	12	2	327	-326	-1	12	3	152	149
0	8	0	674	680	-1	5	1	485	-490	-1	4	2	224	242	-6	13	2	65	56	-6	13	3	54	-50
-4	9	0	101	93	-2	6	1	181	180	0	4	2	129	-111	-5	13	2	278	-273	-5	13	3	128	126
-3	9	0	248	239	-1	6	1	117	-124	-2	5	2	191	-174	-4	13	2	248	242	-4	13	3	165	163
-2	9	0	192	-196	-3	7	1	88	75	-1	5	2	251	-246	-2	13	2	134	-138	-3	13	3	263	254
-1	9	0	338	-342	-2	7	1	648	657	0	5	2	105	-95	-1	13	2	214	205	-2	13	3	285	-275
0	9	0	126	-131	-1	7	1	73	-71	-3	6	2	601	-620	-7	14	2	165	-162	-5	14	3	80	-88
-5	10	0	184	182	-3	8	1	162	-155	-2	6	2	493	511	-6	14	2	178	-183	-4	14	3	60	64
-4	10	0	247	-244	-2	8	1	107	-109	-1	6	2	415	428	-5	14	2	230	214	0	0	4	781	896
-3	10	0	142	133	-1	8	1	329	-316	0	6	2	828	-935	-1	3	3	188	-146	0	1	4	317	286
-2	10	0	133	132	-4	9	1	425	-408	-3	7	2	75	-87	-1	4	3	515	494	-1	2	4	294	-265
-1	10	0	82	-81	-3	9	1	168	-172	-2	7	2	123	115	-2	5	3	463	-444	0	2	4	579	-563
0	10	0	61	57	-1	9	1	43	46	0	7	2	325	316	-1	5	3	734	-729	-1	3	4	69	70
-5	11	0	137	-145	-4	10	1	80	79	-4	8	2	433	-467	-2	6	3	139	136	0	3	4	811	774
-4	11	0	41	37	-3	10	1	532	533	-3	8	2	193	184	-1	6	3	139	133	-2	4	4	897	849

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-1	4	4	263	-273	-1	5	5	545	-545	-3	6	6	639	-629	-1	4	7	175	-181	-3	6	8	152	-158
0	4	4	55	-57	-2	6	5	123	134	-2	6	6	376	363	-2	5	7	46	-40	-2	6	8	289	280
-2	5	4	481	-488	-3	7	5	351	340	-1	6	6	257	241	-1	5	7	332	-325	0	6	8	57	54
-1	5	4	180	182	-2	7	5	426	414	0	6	6	446	-457	-2	6	7	108	111	-3	7	8	175	-174
0	5	4	213	-222	-3	8	5	241	-238	-3	7	6	81	68	-1	6	7	142	-140	-2	7	8	417	409
-2	6	4	489	479	-2	8	5	88	-87	-2	7	6	118	105	-2	7	7	558	543	-1	7	8	285	-287
-1	6	4	228	220	-1	8	5	328	-318	-1	7	6	96	-100	-1	7	7	71	-68	0	7	8	39	-48
0	6	4	485	-561	-4	9	5	347	-338	0	7	6	151	148	-3	8	7	95	-91	-3	8	8	120	-118
-3	7	4	450	-445	-3	9	5	93	-89	-4	8	6	541	-541	-2	8	7	70	-65	-2	8	8	72	-67
-2	7	4	515	502	-2	9	5	148	146	-3	8	6	95	92	-1	8	7	230	-225	-1	8	8	176	169
-1	7	4	175	-184	-1	9	5	66	-60	-1	8	6	143	-152	-4	9	7	348	-335	0	8	8	413	416
0	7	4	149	161	-4	10	5	68	68	0	8	6	532	528	-3	9	7	151	-155	-4	9	8	53	38
-2	8	4	291	-284	-3	10	5	308	301	-4	9	6	258	244	-2	9	7	59	-60	-3	9	8	211	205
-1	8	4	334	335	-1	10	5	229	231	-3	9	6	84	-85	-1	9	7	77	75	-2	9	8	159	-164
0	8	4	111	110	-4	11	5	118	122	-1	9	6	73	-76	-4	10	7	61	60	-1	9	8	233	-237
-4	9	4	129	-137	-3	11	5	282	-277	0	9	6	343	-346	-3	10	7	511	506	0	9	8	75	-76
-3	9	4	413	405	-2	11	5	210	-207	-5	10	6	174	-175	-1	10	7	91	88	-5	10	8	48	47
-2	9	4	248	-256	-1	11	5	293	296	-4	10	6	124	-125	-5	11	7	78	70	-4	10	8	127	-126
-1	9	4	190	-200	-5	12	5	66	-69	-3	10	6	274	261	-4	11	7	106	-102	-3	10	8	71	65
0	9	4	79	88	-3	12	5	164	-164	-2	10	6	273	-278	-3	11	7	268	-258	-2	10	8	128	126
-4	10	4	51	53	-2	12	5	49	-47	-1	10	6	65	62	-2	11	7	242	-240	-1	10	8	88	-87
-3	10	4	96	-101	-1	12	5	56	57	0	10	6	113	105	-1	11	7	414	418	0	10	8	82	82
-2	10	4	268	288	-6	13	5	48	-44	-5	11	6	70	62	-5	12	7	63	60	-5	11	8	72	-74
-1	10	4	251	-265	-5	13	5	65	65	-4	11	6	246	-247	-3	12	7	90	-90	-1	11	8	218	213
0	10	4	243	254	-4	13	5	252	244	-3	11	6	163	158	-6	13	7	60	-55	-6	12	8	622	611
-4	11	4	150	-152	-3	13	5	129	129	-2	11	6	199	195	0	0	8	1150	1284	-5	12	8	103	-101
-3	11	4	70	68	0	0	6	995	1116	-1	11	6	64	54	0	1	8	204	-221	-4	12	8	145	-140
-1	11	4	93	114	-1	2	6	644	-639	0	11	6	55	54	-1	2	8	95	-96	-3	12	8	182	175
0	11	4	71	69	0	2	6	233	-219	-6	12	6	389	373	0	2	8	243	-243	-1	3	9	227	230
-5	12	4	124	-130	-1	3	6	459	458	-5	12	6	51	47	-1	3	8	135	123	-1	4	9	202	192
-4	12	4	86	-116	0	3	6	224	-225	-4	12	6	129	-132	0	3	8	282	261	-2	5	9	178	-173
-1	12	4	144	-192	-2	4	6	455	-459	-2	12	6	190	-196	-2	4	8	277	264	-1	5	9	404	-403
0	12	4	59	-60	-1	4	6	335	319	-1	12	6	53	-56	0	4	8	273	-281	-2	6	9	63	68
-1	3	5	322	318	0	4	6	287	-284	-5	13	6	296	-291	-2	5	8	317	-317	-3	7	9	301	291
-1	4	5	154	152	-2	5	6	88	-82	-4	13	6	295	289	-1	5	8	346	342	-2	7	9	303	304
-2	5	5	251	-246	0	5	6	251	-255	-1	3	7	656	659	0	5	8	392	-395	-3	8	9	200	-199

1

OBSERVED AND CALCULATED STRUCTURE FACTORS FOR BERYL N. 26

H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC	H	K	L	10FO	10FC
-2	8	9	88	-88	-1	4	10	38	22	0	9	10	138	-139	-1	9	11	105	-106	-2	7	12	251	251
-1	8	9	246	-241	0	4	10	57	-55	-5	10	10	320	-317	0	0	12	755	820	-1	7	12	154	-157
-4	9	9	260	-258	-2	5	10	121	-118	-4	10	10	87	74	0	1	12	70	-77	-4	8	12	67	70
-3	9	9	51	-51	-1	5	10	190	-192	-3	10	10	70	65	-1	2	12	91	-94	-3	8	12	49	-47
-2	9	9	169	160	0	5	10	54	54	-2	10	10	94	-99	0	2	12	180	-193	-2	8	12	106	-107
-1	9	9	81	-80	-3	6	10	281	-287	-1	3	11	105	103	-1	3	12	73	70	-1	8	12	133	133
-4	10	9	48	49	-2	6	10	351	346	-1	4	11	259	261	0	3	12	236	231	-1	3	13	334	337
-3	10	9	205	206	-1	6	10	322	322	-2	5	11	192	-191	-2	4	12	254	260	-1	5	13	195	-203
-1	10	9	197	198	0	6	10	751	-758	-1	5	11	374	-381	-1	4	12	78	-86	-2	6	13	66	64
-4	11	9	112	111	-3	7	10	121	-120	-2	6	11	63	65	0	4	12	142	-146	-1	6	13	71	-67
-3	11	9	230	-226	-1	7	10	48	36	-1	6	11	47	44	-2	5	12	221	-231	0	0	14	605	646
-2	11	9	151	-146	0	7	10	284	283	-3	7	11	335	340	-1	5	12	185	178	-1	2	14	248	-257
0	0	10	151	148	-4	8	10	171	-179	-2	7	11	180	179	0	5	12	212	-215	0	2	14	69	-74
0	1	10	255	259	-3	8	10	144	141	-3	8	11	212	-207	-3	6	12	79	-79	-1	3	14	212	221
-1	2	10	472	-479	-2	8	10	181	-180	-2	8	11	54	-54	-2	6	12	223	224	0	3	14	121	-121
0	2	10	255	-256	0	8	10	95	94	-1	8	11	230	-226	-1	6	12	52	50	-2	4	14	236	-239
-1	3	10	258	260	-4	9	10	67	65	-4	9	11	208	-207	0	6	12	98	-106	-1	4	14	151	155
0	3	10	85	78	-3	9	10	60	54	-2	9	11	193	189	-3	7	12	163	-170	0	4	14	164	-166

1 BERYL N. 26