| SPRAWOZDANIE Z LABORATORIUM FIZYKI 3.1 | | | | | | |
|--|----------|--------------------------------------|-------------------------|--|--|--|
| Numer ćwiczenia | 57c | Temat ćwiczenia Badanie efektu Halla | | | | |
| Numer grupy | 6 | Termin zajęć | 03.11.2016; 9:15 | | | |
| 9 | skład gr | иру | Prowadzący Oce | | | |
| Iwo Bujkiewicz, 226203 | | | Dring Crangers Zatrub | | | |
| Bartosz Rodziewicz, 226105 | | | Dr inż. Grzegorz Zatryb | | | |

1. Cel ćwiczenia

- 1. Zmierzenie charakterystyk statycznych hallotronu:
 - $U_H = f(\alpha)$ i $U_H = f(B_n)$ wersja podstawowa ćwiczenia.
 - $U_H = f(I_S)$ wersja dodatkowa ćwiczenia.
- 2. Wyznaczenie czułości polowej $\gamma_B = \Delta U_H/\Delta B$ i czułości prądowej $\gamma_I = \Delta U_H/\Delta I$ hallotronu.
- Wyznaczenie koncentracji n swobodnych nośników ładunku.
- 4. Wyznaczenie maksymalnej czułości kątowej $\gamma_{\alpha} = \Delta U_{H}/\Delta \alpha$ hallotronu.

2. Wstęp teoretyczny

Zjawisko Halla, efekt Halla – zjawisko fizyczne polegające na wystąpieniu różnicy potencjałów w przewodniku, w którym płynie prąd elektryczny, gdy przewodnik znajduje się w poprzecznym do płynącego prądu polu magnetycznym. Ta różnica potencjałów, zwana napięciem Halla, pojawia się między płaszczyznami ograniczającymi przewodnik, prostopadle do płaszczyzny wyznaczanej przez kierunek prądu i wektor indukcji magnetycznej. Jest ona spowodowana działaniem siły Lorentza na ładunki poruszające się w polu magnetycznym.

3. Spis przyrządów

- Hallotron umieszczony w polu magnetycznym
- Zasilacz hallotronu
- Multimetr Metex M-3860D
 dokładność w zakresie, w którym był wykorzystany: ±0,3 % rdg + 1 dgt
- Amperomierz LM-1 klasa 0.5

4. Przebieg ćwiczenia

- 1. Wersja podstawowa
 - 1.1. Przebieg pomiarów

Zakres amperomierza: 15mA Zakres woltomierza: 400mV $\alpha_0 = 2^{\circ}$ (odczytane wzrokowo)

Pomiar polegał na dwukrotnym zmierzeniu napięcia dla kątów [0°, 360°) z krokiem 5°. Wyniki pomiarów znajdują się w tabeli 1. W tabeli też policzona już została uśredniona wartość U_H z tych dwóch pomiarów i od tego momentu będziemy jej używać do wszystkich obliczeń.

Przykładowe obliczenia u(U_H):

Liczymy $u(U_H)$ zgodnie ze wzorem ze specyfikacji miernika (wzór podany w spisie przyrządów) i mamy z tego następujące przykładowe równania:

$$u(U_H) = \frac{(0.003 * |U_H|) + 0.1}{\sqrt{3}} = \frac{0.003 * 175.4 + 0.1}{\sqrt{3}} = \frac{0.6262}{\sqrt{3}} \approx 0.37[mV]$$

- 1.2. Opracowanie wyników
 - 1.2.1. Wykres charakterystyki kątowej hallotronu to wykres 1. Z niego też odczytujemy $\alpha_0=2.5^\circ$.
 - 1.2.2.Wartości składowej normalnej indukcji magnetycznej wraz z niepewnościami dla każdego kąta znajdują się w tabeli 2. Do obliczeń przyjęliśmy $u(\alpha)=u(\alpha_0)=\frac{2.5^\circ}{\sqrt{3}}=\frac{0.04}{\sqrt{3}}\approx 0.025$ i $u(B_0)=\frac{0.05}{\sqrt{3}}=0.029$ [T]

Przykładowe obliczenia:

$$B_n(\alpha) = B_0 * \sin(\alpha - \alpha_0)$$

$$B_n(0) = 0.500 * \sin(0 - 0.03) = 0.5 * \sin(-0.03) \approx 0.5 * -0.03 = -0.0150$$

$$\frac{\partial}{\partial B_0} (B_0 * \sin(\alpha - \alpha_0)) = \sin(\alpha - \alpha_0)$$

$$\frac{\partial}{\partial \alpha} (B_0 * \sin(\alpha - \alpha_0)) = B_0 * \sin(\alpha - \alpha_0)$$

$$\frac{\partial}{\partial \alpha_0} (B_0 * \sin(\alpha - \alpha_0)) = -B_0 * \sin(\alpha - \alpha_0)$$

$$u_c(B_n) = \sqrt{(\frac{\partial B_n}{\partial B_0} * u(B_0))^2 + (\frac{\partial B_n}{\partial \alpha} * u(\alpha))^2 + (\frac{\partial B_n}{\partial \alpha_0} * u(\alpha_0))^2}$$

$$\begin{split} &u_c(B_n(0))\\ &=\sqrt{(\sin(\alpha-\alpha_0)*u(B_0))^2+(B_0*\sin(\alpha-\alpha_0)*u(\alpha))^2+(-B_0*\sin(\alpha-\alpha_0)*u(\alpha_0))^2}\\ &=\sqrt{(\sin(0-0.04)*0.029)^2+(0.500*\sin(0-0.04)*0.025)^2+(-0.500*\sin(0-0.04)*0.025)^2}\\ &=\sqrt{(-0.00125)^2+(-0.00054)^2+(0.00054)^2}=\sqrt{0.00000159+0.00000030+0.00000030}\\ &=\sqrt{0.00000219}=0.00147962\approx0.0015 \end{split}$$

$$B_n = -0.0150(15)$$

- 1.2.3. Wykres $U_H = f(B_n)$ to wykres 2.
- 1.2.4.Na wykresie 2 zaznaczona została linia trendu wraz ze współczynnikiem $\gamma=$

$$\frac{a}{I_s} = \frac{-423.40}{10} = -42.34.$$

$$u(a) = 0.50 \left[\frac{mV}{T} \right]$$

$$u(I_s) = \frac{0.5}{\sqrt{3}} \approx 0.29 \left[mA \right]$$

Niepewność y liczymy ze wzoru:

$$u(\gamma) = \sqrt{\left(\frac{\partial \gamma}{\partial a} * u(a)\right)^{2} + \left(\frac{\partial \gamma}{\partial I_{s}} * u(I_{s})\right)^{2}} = \sqrt{\left(\frac{1}{I_{s}} * u(a)\right)^{2} + \left(-\frac{a}{I_{s}^{2}} * u(I_{s})\right)^{2}}$$

$$= \sqrt{\left(\frac{1}{10} * 0.5\right)^{2} + \left(-\frac{-423.40}{100} * 0.29\right)^{2}}$$

$$= \sqrt{0.0025 + 1.5076401796} \approx 1.23$$

$$\gamma = 42.3(1.3) \left[\frac{mV}{mA * T}\right] = 42.3(1.3) \left[\frac{V}{A * T}\right]$$

1.2.5.Niepewność γ_i liczymy dla konkretnego $B_n=0.492(34)[T]$ i $U_H=-218.1(4)[mV].$ $I_S=10.00(29)mA$

$$U_H = I_S * \gamma_i * B_n = \gg \gamma_i = \frac{U_H}{I_S * B_n}$$

$$\begin{split} \frac{\partial}{\partial U_H} \left(\frac{U_H}{I_S * B_n} \right) &= \frac{1}{I_S * B_n} \\ \frac{\partial}{\partial I_S} \left(\frac{U_H}{I_S * B_n} \right) &= -\frac{U_H}{I_S^2 * B_n} \\ \frac{\partial}{\partial B_n} \left(\frac{U_H}{I_S * B_n} \right) &= -\frac{U_H}{I_S * B_n^2} \\ u_c(\gamma_i) &= \sqrt{(\frac{\partial \gamma}{\partial U_H} * u(U_H))^2 + (\frac{\partial \gamma}{\partial I_S} * u(I_S))^2 + (\frac{\partial \gamma}{\partial B_n} * u(B_n))^2} \end{split}$$

Dalsze obliczenia identyczne jak w pkt. 1.2.2.

$$u_c(\gamma_i) = 3.4$$

$$\gamma_i = -42.3(3.4) \left[\frac{V}{A * T} \right]$$

1.2.6.Obliczenie koncentracji swobodnych nośników ładunku

$$u(d) = \frac{5\% * 2}{\sqrt{3}} = 0.058$$

$$d = 2.000(58) [\mu m]$$

$$e = 1.602(1) * 10^{-19} [C]$$

$$n = \frac{1}{e\gamma d} = \frac{1}{1.602 * 10^{-19} * 2 * 10^{-6} * |-42.3|} = \frac{10^{25}}{1.602 * 2 * 42.3}$$

$$= \frac{10^{25}}{135.5292} = 7.37848375 * 10^{22}$$

$$u(n) = \sqrt{(\frac{\partial n}{\partial e} * u(e))^2 + (\frac{\partial n}{\partial \gamma} * u(\gamma))^2 + (\frac{\partial n}{\partial d} * u(d))^2}$$

$$= \sqrt{(-\frac{1}{e^2 \gamma d} * u(e))^2 + (-\frac{1}{e\gamma^2 d} * u(\gamma))^2 + (-\frac{1}{e\gamma d^2} * u(d))^2}$$

$$= \frac{1}{e\gamma d} * \sqrt{(\frac{1}{e} * u(e))^2 + (\frac{1}{\gamma} * u(\gamma))^2 + (\frac{1}{d} * u(d))^2}$$

Obliczenia identyczne jak w punkcie 1.2.2

$$u(n) = 3.2 * 10^{21}$$

$$\left[\frac{A * T}{V * C * m}\right] = \left[\frac{A * T}{V * A * s * m}\right] = \left[\frac{T}{V * m * s}\right]$$

$$n = 7.38(32) * 10^{22} \left[\frac{T}{V * m * s}\right]$$

2. Wersja dodatkowa

2.1. Przebieg pomiarów

$$2.1.1.\alpha = 305^{\circ} = 5.323, \alpha_0 = 2.5^{\circ}$$

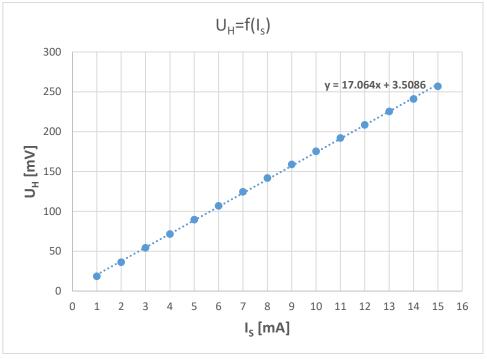
2.1.2.Wyniki pomiarów U_H dla różnych I_s znajdują się w tabeli poniżej:

| I _S [mA] | U _H [mV] | u(U _H) [mV] | |
|---------------------|---------------------|-------------------------|--|
| 1 | 18.5 | 0.1 | |
| 2 | 36.2 | 0.2 | |
| 3 | 54.2 | 0.2 | |
| 4 | 71.4 | 0.2 | |
| 5 | 89.6 | 0.3 | |
| 6 | 106.8 | 0.3 | |

| 7 | 124.5 | 0.3 |
|----|-------|-----|
| 8 | 141.7 | 0.4 |
| 9 | 158.8 | 0.4 |
| 10 | 175.3 | 0.4 |
| 11 | 192 | 0.4 |
| 12 | 208.3 | 0.5 |
| 13 | 225.3 | 0.5 |
| 14 | 240.9 | 0.5 |
| 15 | 256.8 | 0.6 |

2.2. Opracowanie wyników

2.2.1. Wykres przedstawiający zmierzone zależności wraz z linią trendu:



2.2.2. $B_n = -0.433(31)$ [T]. Obliczenia identyczne jak w poprzednim przypadku. 2.2.3. $\gamma*B_n = a_2 = \gamma = \frac{a_2}{B_n} = \frac{17.064}{-0.433} = -39.41$

$$u(a_2) = 0.088$$

$$u(\gamma) = \sqrt{\left(\frac{\partial \gamma}{\partial a} * u(a)\right)^2 + \left(\frac{\partial \gamma}{\partial B_n} * u(B_n)\right)^2}$$

$$= \sqrt{\left(\frac{1}{B_n} * u(a)\right)^2 + \left(-\frac{a}{B_n^2} * u(B_n)\right)^2}$$

$$= \sqrt{\left(\frac{1}{-0.433} * 0.088\right)^2 + \left(-\frac{17.064}{0.187489} * 0.031\right)^2} = 2.83$$

$$\gamma = -39.4(2.9) \left[\frac{V}{A * T}\right]$$

2.2.4. Obliczenia niepewności γ_i identyczne jak w poprzednim przypadku. Wybraliśmy moment $I_S=7.00(29),\,U_H=106.8(3)$

$$\gamma_i = -39(3) \left[\frac{V}{A*T} \right]$$

2.2.5.

$$n = 7.92(63) * 10^{22}$$

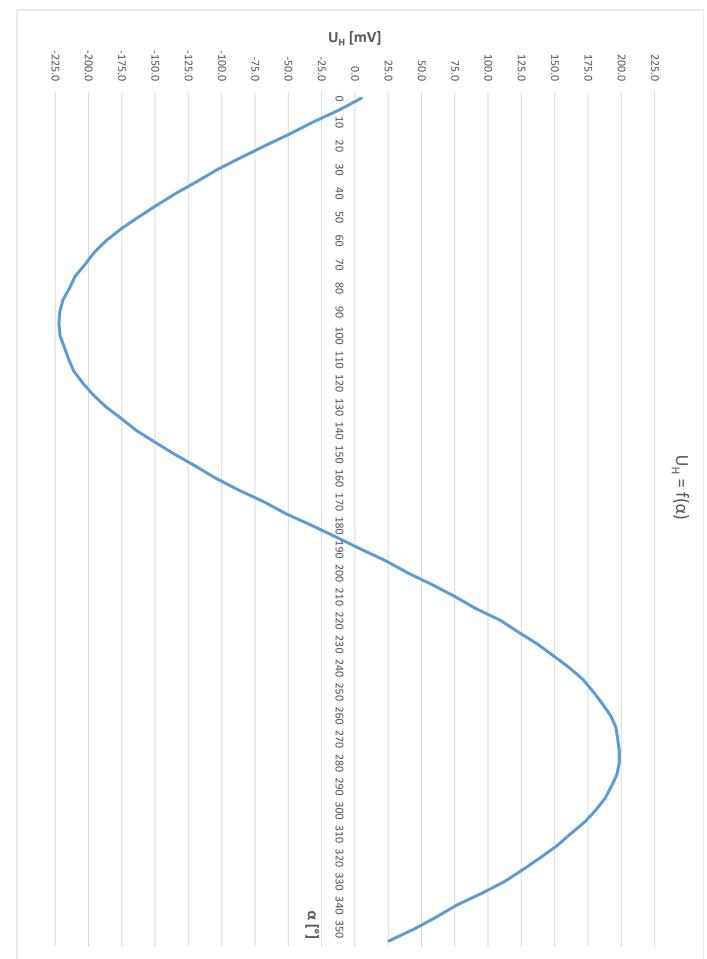
Obliczenia identyczne jak w poprzednim przypadku.

5. Wnioski

- Wyznaczona czułość polowa hallotronu obiema metodami daje zbliżone wyniki, mieszczące się wzajemnie w swoich przedziałach niepewności.
- Koncentracja swobodnych nośników ładunku zbliżone wyniki, mieszczące się wzajemnie w swoich przedziałach nieufności.
- Wyniki wyznaczone metodą pierwszą są dokładniejsze.
- Możemy również zauważyć że wyliczenie γ regresją liniową daje mniejszy błąd, niż wyliczenie jej dla jednego pomiaru.
- Na wyniki końcowe wpływ mógł mieć błąd pomiarowy mierników, wahania w sieci elektrycznej, czy błąd ludzki.

6. Załączniki

- Tabela 1
- Tabela 2
- Wykres 1
- Wykres 2



Wykres 1

Wykres 2

Tabela 1

| α [°] | α [rad] | U1 [mV] | U2 [mV] | UH [mV] | u(UH) [mV] | uz(UH) [mV] | 1 | |
|-------|---------|---------|---------|---------|------------|-------------|--------|-------------------------------------|
| 0 | 0.00 | 4.7 | 4.7 | 4.7 | 0.066 | 0.1 | 1 | |
| 5 | 0.09 | -12.0 | -11.9 | -12.0 | 0.079 | 0.1 | | Legenda |
| 10 | 0.17 | -31.4 | -31.3 | -31.4 | 0.12 | 0.2 | α | kąt na hallotronie |
| 15 | 0.26 | -48.7 | -48.9 | -48.8 | 0.15 | 0.2 | U1 | pierwszy pomiar napięcia |
| 20 | 0.35 | -67.4 | -67.8 | -67.6 | 0.18 | 0.2 | U2 | drugi pomiar napięcia |
| 25 | 0.44 | -85.9 | -85.3 | -85.6 | 0.21 | 0.3 | UH | wartość uśredniona |
| 30 | 0.52 | -102.8 | -103.4 | -103.1 | 0.24 | 0.3 | u(UH) | niepewność zaokr. do 2msc |
| 35 | 0.61 | -118.8 | -117.7 | -118.3 | 0.27 | 0.3 | uz(UH) | niepewność zaokr. do rozdzielczości |
| 40 | 0.70 | -134.8 | -133.7 | -134.3 | 0.30 | 0.3 | | • |
| 45 | 0.79 | -149.1 | -148.2 | -148.7 | 0.32 | 0.4 | 1 | |
| 50 | 0.87 | -162.6 | -162.0 | -162.3 | 0.34 | 0.4 | 1 | |
| 55 | 0.96 | -174.7 | -176.1 | -175.4 | 0.37 | 0.4 | 1 | |
| 60 | 1.05 | -185.8 | -187.6 | -186.7 | 0.39 | 0.4 | 1 | |
| 65 | 1.13 | -195.0 | -196.6 | -195.8 | 0.40 | 0.4 | 1 | |
| 70 | 1.22 | -203.6 | -201.6 | -202.6 | 0.41 | 0.5 | 1 | |
| 75 | 1.31 | -210.1 | -210.0 | -210.1 | 0.43 | 0.5 | 1 | |
| 80 | 1.40 | -215.1 | -213.4 | -214.3 | 0.43 | 0.5 | 1 | |
| 85 | 1.48 | -218.8 | -219.5 | -219.2 | 0.44 | 0.5 | 1 | |
| 90 | 1.57 | -221.2 | -221.9 | -221.6 | 0.45 | 0.5 | 1 | |
| 95 | 1.66 | -221.9 | -222.4 | -222.2 | 0.45 | 0.5 | 1 | |
| 100 | 1.75 | -221.3 | -221.3 | -221.3 | 0.45 | 0.5 | 1 | |
| 105 | 1.83 | -218.8 | -217.4 | -218.1 | 0.44 | 0.5 | 1 | |
| 110 | 1.92 | -215.4 | -214.3 | -214.9 | 0.43 | 0.5 | 1 | |
| 115 | 2.01 | -210.8 | -211.1 | -211.0 | 0.43 | 0.5 | 1 | |
| 120 | 2.09 | -204.4 | -204.2 | -204.3 | 0.42 | 0.5 | 1 | |
| 125 | 2.18 | -195.8 | -197.1 | -196.5 | 0.40 | 0.4 | 1 | |
| 130 | 2.27 | -186.9 | -186.9 | -186.9 | 0.39 | 0.4 | 1 | |
| 135 | 2.36 | -176.0 | -174.5 | -175.3 | 0.37 | 0.4 | 1 | |
| 140 | 2.44 | -164.1 | -163.8 | -164.0 | 0.35 | 0.4 | 1 | |
| 145 | 2.53 | -149.8 | -149.8 | -149.8 | 0.32 | 0.4 | 1 | |
| 150 | 2.62 | -134.8 | -135.9 | -135.4 | 0.30 | 0.3 | | |
| 155 | 2.71 | -119.8 | -119.6 | -119.7 | 0.27 | 0.3 | | |
| 160 | 2.79 | -104.5 | -104.9 | -104.7 | 0.24 | 0.3 | | |
| 165 | 2.88 | -87.8 | -87.3 | -87.6 | 0.21 | 0.3 | | |
| 170 | 2.97 | -68.7 | -68.1 | -68.4 | 0.18 | 0.2 | | |
| 175 | 3.05 | -51.9 | -52.0 | -52.0 | 0.15 | 0.2 | | |
| 180 | 3.14 | -32.4 | -32.4 | -32.4 | 0.12 | 0.2 | | |
| 185 | 3.23 | -13.8 | -13.7 | -13.8 | 0.082 | 0.1 | | |
| 190 | 3.32 | 4.7 | 4.7 | 4.7 | 0.066 | 0.1 | | |
| 195 | 3.40 | 23.7 | 23.6 | 23.7 | 0.099 | 0.1 | [| |
| 200 | 3.49 | 39.8 | 39.8 | 39.8 | 0.13 | 0.2 | | |
| 205 | 3.58 | 58.3 | 58.0 | 58.2 | 0.16 | 0.2 | | |
| 210 | 3.67 | 75.0 | 75.6 | 75.3 | 0.19 | 0.2 | | |
| 215 | 3.75 | 91.1 | 90.3 | 90.7 | 0.22 | 0.3 | | |
| 220 | 3.84 | 109.4 | 109.5 | 109.5 | 0.25 | 0.3 | | |
| 225 | 3.93 | 123.2 | 122.7 | 123.0 | 0.28 | 0.3 |] | |
| 230 | 4.01 | 137.3 | 137.3 | 137.3 | 0.30 | 0.3 | | |
| 235 | 4.10 | 149.1 | 149.5 | 149.3 | 0.32 | 0.4 | | |
| 240 | 4.19 | 161.0 | 161.3 | 161.2 | 0.34 | 0.4 | | |
| 245 | 4.28 | 170.6 | 172.2 | 171.4 | 0.36 | 0.4 | | |
| 250 | 4.36 | 179.3 | 178.5 | 178.9 | 0.37 | 0.4 | | |

| 255 | 4.45 | 186.3 | 185.0 | 185.7 | 0.38 | 0.4 |
|-----|------|-------|-------|-------|------|-----|
| 260 | 4.54 | 191.7 | 192.1 | 191.9 | 0.40 | 0.4 |
| 265 | 4.63 | 195.8 | 196.3 | 196.1 | 0.40 | 0.4 |
| 270 | 4.71 | 198.1 | 196.6 | 197.4 | 0.40 | 0.4 |
| 275 | 4.80 | 199.0 | 198.1 | 198.6 | 0.41 | 0.5 |
| 280 | 4.89 | 198.4 | 198.7 | 198.6 | 0.41 | 0.5 |
| 285 | 4.97 | 196.2 | 197.2 | 196.7 | 0.40 | 0.4 |
| 290 | 5.06 | 192.5 | 192.6 | 192.6 | 0.40 | 0.4 |
| 295 | 5.15 | 187.1 | 188.6 | 187.9 | 0.39 | 0.4 |
| 300 | 5.24 | 180.0 | 181.4 | 180.7 | 0.38 | 0.4 |
| 305 | 5.32 | 172.1 | 173.1 | 172.6 | 0.36 | 0.4 |
| 310 | 5.41 | 162.4 | 161.1 | 161.8 | 0.34 | 0.4 |
| 315 | 5.50 | 151.4 | 151.6 | 151.5 | 0.33 | 0.4 |
| 320 | 5.59 | 139.0 | 139.4 | 139.2 | 0.30 | 0.3 |
| 325 | 5.67 | 125.8 | 126.6 | 126.2 | 0.28 | 0.3 |
| 330 | 5.76 | 111.9 | 113.0 | 112.5 | 0.26 | 0.3 |
| 335 | 5.85 | 95.0 | 95.6 | 95.3 | 0.23 | 0.3 |
| 340 | 5.93 | 76.6 | 75.9 | 76.3 | 0.19 | 0.2 |
| 345 | 6.02 | 61.2 | 61.0 | 61.1 | 0.17 | 0.2 |
| 350 | 6.11 | 44.6 | 44.7 | 44.7 | 0.14 | 0.2 |
| 355 | 6.20 | 25.7 | 25.9 | 25.8 | 0.11 | 0.2 |

Tabela 2

| α [°] | α [rad] | Bn | uc(Bn) |
|-------|---------|---------|--------|
| 0 | 0.00 | -0.0218 | 0.0015 |
| 5 | 0.09 | 0.0218 | 0.0015 |
| 10 | 0.17 | 0.0653 | 0.0045 |
| 15 | 0.26 | 0.1082 | 0.0074 |
| 20 | 0.35 | 0.150 | 0.011 |
| 25 | 0.44 | 0.191 | 0.013 |
| 30 | 0.52 | 0.231 | 0.016 |
| 35 | 0.61 | 0.269 | 0.019 |
| 40 | 0.70 | 0.304 | 0.021 |
| 45 | 0.79 | 0.338 | 0.023 |
| 50 | 0.87 | 0.369 | 0.026 |
| 55 | 0.96 | 0.397 | 0.027 |
| 60 | 1.05 | 0.422 | 0.029 |
| 65 | 1.13 | 0.444 | 0.031 |
| 70 | 1.22 | 0.462 | 0.032 |
| 75 | 1.31 | 0.477 | 0.033 |
| 80 | 1.40 | 0.488 | 0.034 |
| 85 | 1.48 | 0.496 | 0.034 |
| 90 | 1.57 | 0.500 | 0.034 |
| 95 | 1.66 | 0.500 | 0.034 |
| 100 | 1.75 | 0.496 | 0.034 |
| 105 | 1.83 | 0.488 | 0.034 |
| 110 | 1.92 | 0.477 | 0.033 |
| 115 | 2.01 | 0.462 | 0.032 |
| 120 | 2.09 | 0.444 | 0.031 |
| 125 | 2.18 | 0.422 | 0.029 |
| 130 | 2.27 | 0.397 | 0.027 |
| 135 | 2.36 | 0.369 | 0.026 |
| 140 | 2.44 | 0.338 | 0.023 |
| 145 | 2.53 | 0.304 | 0.021 |
| 150 | 2.62 | 0.269 | 0.019 |
| 155 | 2.71 | 0.231 | 0.016 |
| 160 | 2.79 | 0.191 | 0.013 |
| 165 | 2.88 | 0.150 | 0.011 |
| 170 | 2.97 | 0.1082 | 0.0074 |
| 175 | 3.05 | 0.0653 | 0.0045 |
| 180 | 3.14 | 0.0218 | 0.0015 |
| 185 | 3.23 | -0.0218 | 0.0015 |
| 190 | 3.32 | -0.0653 | 0.0045 |
| 195 | 3.40 | -0.1082 | 0.0074 |
| 200 | 3.49 | -0.150 | 0.011 |
| 205 | 3.58 | -0.191 | 0.013 |
| 210 | 3.67 | -0.231 | 0.016 |
| 215 | 3.75 | -0.269 | 0.019 |
| 220 | 3.84 | -0.304 | 0.021 |

| B0 [T] | 0.500 |
|-------------|-------|
| u(B0) | 0.029 |
| α0 [°] | 2.5 |
| α0 [rad] | 0.04 |
| u(α) [rad] | 0.025 |
| u(α0) [rad] | 0.025 |

| 225 | 3.93 | -0.338 | 0.023 |
|-----|------|---------|--------|
| 230 | 4.01 | -0.369 | 0.026 |
| 235 | 4.10 | -0.397 | 0.027 |
| 240 | 4.19 | -0.422 | 0.029 |
| 245 | 4.28 | -0.444 | 0.031 |
| 250 | 4.36 | -0.462 | 0.032 |
| 255 | 4.45 | -0.477 | 0.033 |
| 260 | 4.54 | -0.488 | 0.034 |
| 265 | 4.63 | -0.496 | 0.034 |
| 270 | 4.71 | -0.500 | 0.034 |
| 275 | 4.80 | -0.500 | 0.034 |
| 280 | 4.89 | -0.496 | 0.034 |
| 285 | 4.97 | -0.488 | 0.034 |
| 290 | 5.06 | -0.477 | 0.033 |
| 295 | 5.15 | -0.462 | 0.032 |
| 300 | 5.24 | -0.444 | 0.031 |
| 305 | 5.32 | -0.422 | 0.029 |
| 310 | 5.41 | -0.397 | 0.027 |
| 315 | 5.50 | -0.369 | 0.026 |
| 320 | 5.59 | -0.338 | 0.023 |
| 325 | 5.67 | -0.304 | 0.021 |
| 330 | 5.76 | -0.269 | 0.019 |
| 335 | 5.85 | -0.231 | 0.016 |
| 340 | 5.93 | -0.191 | 0.013 |
| 345 | 6.02 | -0.150 | 0.011 |
| 350 | 6.11 | -0.1082 | 0.0074 |
| 355 | 6.20 | -0.0653 | 0.0045 |
| | | | |