

**AKADEMIA SZTABU GENERALNEGO  
IM. GENERAŁA BRONI KAROLA SWIERCZEWSKIEGO**



Egz. Nr 5

Material zamarty w niniejszym załączniku przeznaczony jest do wyłącznej wiadomości i użycia określonego zespołu kierowniczej kadry WP.

**ppłk dypl. Leopold CIBOROWSKI**

**WYNIKI BADAŃ KRÓTKOFALOWEGO NAMIERZANIA  
RADIOWEGO JEDNOLITEGO SYSTEMU ROZPOZNANIA  
RADIOELEKTRONICZNEGO WOJSKA POLSKIEGO**

**Załącznik nr 1 do rozprawy doktorskiej pt.  
OPTIMALIZACJA KRÓTKOFALOWEGO NAMIERZANIA RADIOWEGO  
JEDNOLITEGO SYSTEMU ROZPOZNANIA RADIOELEKTRONICZNEGO  
WOJSKA POLSKIEGO**

12076

**WARSZAWA  
LISTOPAD - 1983**



**AKADEMIA SZTABU GENERALNEGO  
IM. GENERAŁA BRONI KAROLA SWIERCZEWSKIEGO**

**TAJNE**  
Egz. Nr **5**

Materiał zawarty w niniejszym załączniku przeznaczony jest do wyłącznej wiadomości ściśle określonego zespołu kierowniczej kadry WP.

**ppłk dypl. Leopold CIBOROWSKI**

**WYNIKI BADAŃ KRÓTKOFALOWEGO NAMIERZANIA  
RADIOWEGO JEDNOLITEGO SYSTEMU ROZPOZNANIA  
RADIOELEKTRONICZNEGO WOJSKA POLSKIEGO**

**Załącznik nr 1 do rozprawy doktorskiej pt.  
OPTIMALIZACJA KRÓTKOFALOWEGO NAMIERZANIA RADIOWEGO  
JEDNOLITEGO SYSTEMU ROZPOZNANIA RADIOELEKTRONICZNEGO  
WOJSKA POLSKIEGO**

**12076**  
**WARSZAWA**

**LISTOPAD - 1983**

AKADEMIA SZTABU GENERALNEGO  
IM. GENERAŁA BRONI KAROLA ŚWIERCZEWSKIEGO

~~Do użytku  
służbowego~~



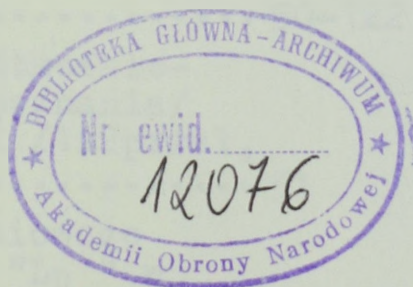
Egz. Nr .....3.....

Materiał zawarty w niniejszym załączniku przeznaczony jest do wyłącznej wiadomości ściśle określonego zespołu kierowniczej kadry WP.

ppłk dypl. Leopold CIBOROWSKI

WYNIKI BADAŃ KRÓTKOFALOWEGO NAMIERZANIA  
RADIOWEGO JEDNOLITEGO SYSTEMU ROZPOZNANIA  
RADIOELEKTRONICZNEGO WOJSKA POLSKIEGO

Załącznik nr 1 do rozprawy doktorskiej pt.  
OPTYMALIZACJA KRÓTKOFALOWEGO NAMIERZANIA RADIOWEGO  
JEDNOLITEGO SYSTEMU ROZPOZNANIA RADIOELEKTRONICZNEGO  
WOJSKA POLSKIEGO



W A R S Z A W A

L I S T O P A D — 1 9 8 3

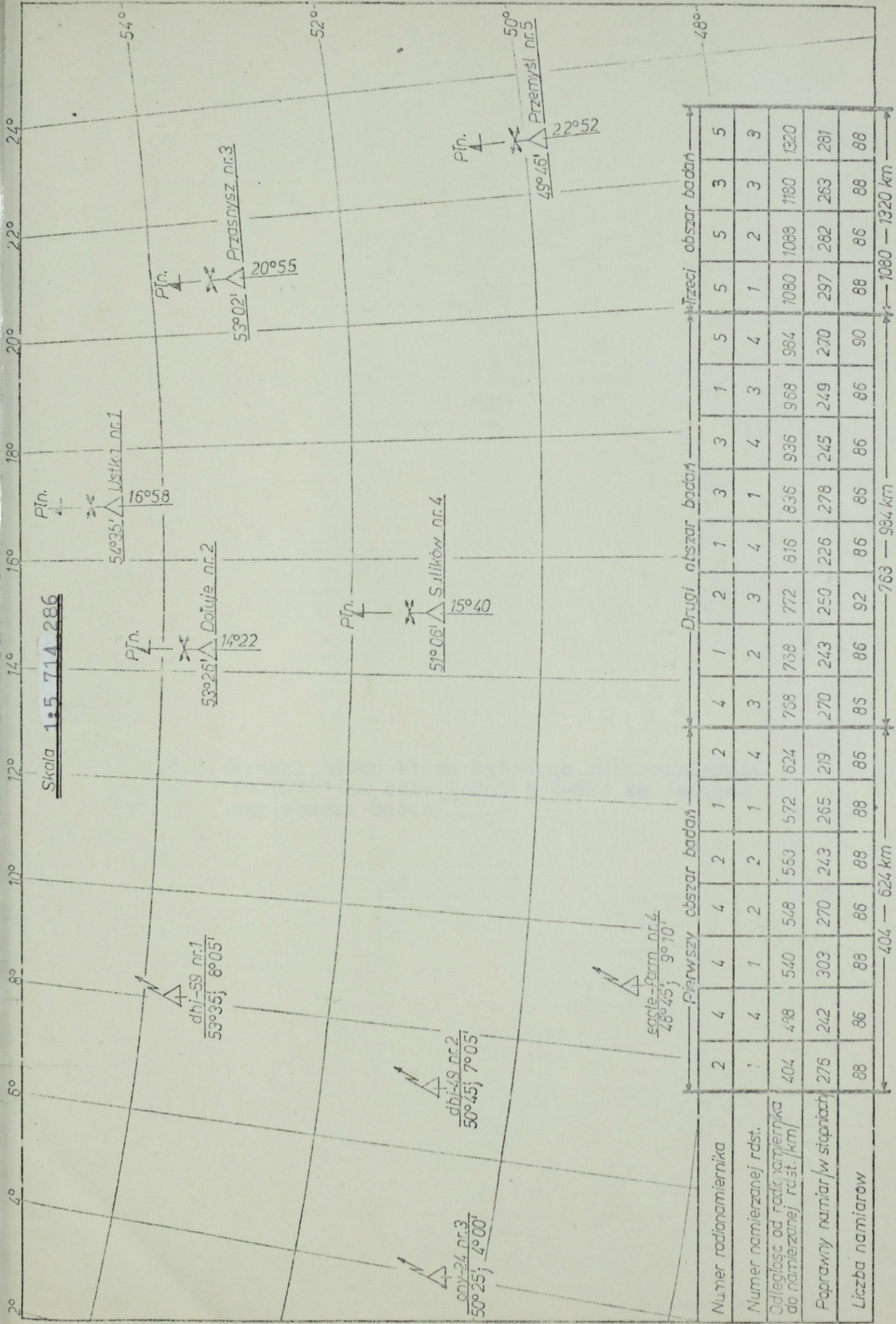
S P I S T R E Ś C I

	Strona
1. WYNIKI BADAŃ DOKŁADNOŚCI NAMIERZANIA.....	4-141
1.1. Wyniki badań błędu kąowego radio- namiernika " $ \Delta\alpha $ ".....	5-49
1.1.1. Lokalizacja radionamierników i radiostacji wykorzystywanych do pomiarów wielkości błędu kąowe- go radionamiernika " $ \Delta\alpha $ " i błę- du liniowego namiaru elementar- nego " $L_p$ ".....	6
1.1.2. Wyniki badań błędu kąowego ra- dionamiernika " $ \Delta\alpha $ " na odległoś- ci 404-624km /pierwszy obszar badań/.....	7-21
1.1.3. Wyniki badań błędu kąowego ra- dionamiernika " $ \Delta\alpha $ " na odległoś- ci 768-984km /drugi obszar ba- dań/.....	22-38
1.1.4. Wyniki badań błędu kąowego ra- dionamiernika " $ \Delta\alpha $ " na odległoś- ci 1080-1320km /trzeci obszar badań/.....	39-47
1.1.5. Zestawienie prawdopodobnych błę- dów kąowych radionamiernika " $ \Delta\alpha $ " w zależności od odległoś- ci do namierzanego źródła /ra- diostacji/.....	48-49
1.2. Wyniki badań błędu liniowego namiaru elementarnego " $L_p$ ".....	50-122
1.2.1. Zasadnicze obszary krótkofalo- wego namierzenia /rozpoznania/ radiowego WŁąd. i WOPK /1i2prrel, 9pr, 11i12brrel/.....	51
1.2.2. Wyniki badań błędu liniowego namiaru elementarnego " $L_p$ " w zasadniczym obszarze namierza- nia 2prrel.....	52-72
1.2.3. Wyniki badań błędu liniowego namiaru elementarnego " $L_p$ " w zasadniczym obszarze namierza- nia 1prrel.....	73-87
1.2.4. Wyniki badań błędu liniowego namiaru elementarnego " $L_p$ " w zasadniczym obszarze namierza- nia 9pr, 11i12brrel.....	88-94
1.2.5. Zasadniczy obszar krótkofalowego namierzenia /rozpoznania/ radio- wego MW /6prrel/.....	95

1.2.6.	Wyniki badań błędu liniowego namiaru elementarnego " $L_p$ " w zasadniczym obszarze namierzenia 6prrel.....	96-102
1.2.7.	Empiryczne sprawdzenie wyników badań błędu liniowego namiaru elementarnego " $L_p$ ".....	103-121
1.2.8.	Porównanie błędów liniowych namiarów elementarnych " $L_p$ " ustalonych na podstawie obliczeń teoretycznych i badań empirycznych.....	122
1.3.	Wyniki badań błędu liniowego sieci namierzenia " $L_s$ ".....	123-135
1.4.	Wyniki badań wiarygodności namierzenia.....	136-141
2.	WYNIKI BADAŃ ZALEŻNOŚCI POWSTAWANIA BŁĘDU LINIOWEGO NAMIARU ELEMENTARNEGO " $L_p$ ".....	142-202
2.1.	Wyniki badań zależności błędu liniowego namiaru elementarnego " $L_p$ " od odległości do namierzanego źródła /radiostacji/ - $L_p=f/D/$ .....	143-155
2.2.	Wyniki badań zależności błędu liniowego namiaru elementarnego " $L_p$ " od kąta nachylenia podstawy namierzenia " $\alpha$ " - $L_p=f/\alpha/$ .....	156-168
2.3.	Wyniki badań zależności błędu liniowego namiaru elementarnego " $L_p$ " od długości podstawy namierzenia " $A$ " $L_p=f/A/$ .....	169-178
2.4.	Wyniki badań zależności błędu liniowego namiaru elementarnego " $L_p$ " od odległości do namierzanego źródła " $D$ ", przy zachowaniu stałej proporcji pomiędzy odległością " $D$ " i długością podstawy namierzenia " $A$ " - $L_p=f/D/$ przy $\frac{D}{A}=\text{constans}$ .....	179-202
3.	WYNIKI BADAŃ MOŻLIWOŚCI SIECI NAMIERZANIA.....	203-257
3.1.	Wyniki badań czasów trwania jednorazowych nadawań radiowych KF w siłach zbrojnych NATO.....	204-205
3.2.	Wyniki badań czasu namierzenia radiostacji przez sieć radionamierników.....	206-244
3.3.	Wyniki badań obciążenia sieci krótkofalowego namierzenia radiowego jednolitego systemu rozpoznania radioelektronicznego WP.....	245-257

1. WYNIKI BADAŃ DOKŁADNOŚCI NAMIERZANIA

1.1. Wyniki badań błędu kąowego radionamiernika "4C1"



1.1.2. Wyniki badań błędu kąowego radionamierni-  
ka "14C" na odległości 404-624 km /pierw-  
szy obszar badań/

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu katowego radionamiernika  $|\Delta\alpha|$  /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 53°26' 14" 22" Dołuje
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. DHJ-59 53°035' 8009"
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 404 km
5. Okres badań 01.06-08.11.1981 r
6. Poprawny namiar 276°
7. wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta\alpha$ /
1	2	3	4	5	6
1	01.06	16.30	6913	280	+4
2	03.06	16.00	8648	276	0
3	03.06	23.15	18.30	290	+14
4	05.06	12.47	6913	276	0
5	06.06	13.15	6913	280	+4
6	09.06	00.10	1830	283	+7
7	11.06	09.55	6913	278	+2
8	12.06	14.37	16265	300	+24
9	12.06	18.51	6913	278	+2
10	17.06	13.33	8648	275	-1
11	18.06	18.31	6913	214	-62
12	19.06	22.22	1830	276	0
13	21.06	19.43	2680	278	+2
14	23.06	00.51	1830	281	+5
15	24.06	03.30	2680	291	+15
16	25.06	14.33	6913	281	+5
17	25.06	16.30	16265	275	-1
18	27.06	23.30	1830	278	+2
19	29.06	10.27	6913	280	+4
20	30.06	16.43	16265	268	-8
21	02.07	01.33	2680	275	-1
22	03.07	13.50	6913	278	+2
23	04.07	17.45	8648	280	+4
24	08.07	16.10	1830	265	-11
25	09.07	21.33	8648	269	-7

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta\alpha$ /
1	2	3	4	5	6
26	11.07	14.15	6913	275	-1
27	12.07	17.25	6913	278	+2
28	13.07	23.30	2680	281	+5
29	15.07	04.15	1830	280	+4
30	16.07	17.10	6913	268	-8
31	19.07	23.50	1830	276	0
32	21.07	02.35	2680	280	+4
33	23.07	15.28	6913	269	-7
34	21.07	0641	8648	276	0
35	24.07	16.31	16265	275	-1
36	25.07	21.50	6913	278	+2
37	26.07	23.30	2680	279	+3
38	28.07	22.14	1830	275	-1
39	29.07	01.15	1830	269	-7
40	31.07	19.43	6913	281	+5
41	01.08	16.10	16265	275	-1
42	02.08	17.50	6913	279	+3
43	03.08	14.10	16265	281	+5
44	04.08	19.30	2680	269	+2
45	06.08	17.31	8648	275	-1
46	07.08	18.25	6913	282	+6
47	11.08	01.30	2680	275	-1
48	15.08	03.28	2680	278	+2
49	16.08	17.43	8648	269	-7
50	17.08	18.51	16265	279	+3

1	2	3	4	5	6
51	18.08	19.23	8648	270	-6
52	19.08	21.33	6913	280	+4
53	23.08	23.31	1830	279	+2
54	25.08	04.25	2680	284	+8
55	29.08	06.30	1830	275	-1
56	01.09	17.30	8648	276	0
57	02.09	17.55	8648	269	-7
58	03.09	19.33	6913	276	0
59	17.09	23.10	2680	280	+4
60	18.09	19.33	2680	282	+6
61	21.09	18.15	6913	275	-1
62	23.09	14.30	16265	276	0
63	24.09	18.30	6913	269	-7
64	26.09	23.55	2680	260	-16
65	27.09	00.15	2680	265	-11
66	28.09	02.33	2680	275	-1
67	29.09	03.10	2680	281	+5
68	02.10	04.00	1830	278	+2
69	02.10	11.15	8648	289	+13
70	02.10	23.10	2680	276	0
71	04.10	21.10	2680	278	+2
72	05.10	20.53	2680	269	-7

1	2	3	4	5	6
73	06.10	20.50	2680	263	-12
74	08.10	18.35	6913	275	-1
75	09.10	17.51	16265	278	+2
76	13.10	19.10	6813	269	-7
77	13.10	21.33	1830	276	0
78	20.10	23.40	2680	281	+5
79	21.10	21.50	1830	278	+2
80	23.10	03.25	2680	284	+8
81	23.10	16.40	6913	275	-1
82	26.10	21.50	18.30	285	+9
83	29.10	16.10	6913	278	+2
84	02.11	17.15	16265	269	-7
85	03.11	09.10	16265	275	-1
86	05.11	17.15	6913	278	+2
87	06.11	18.10	1830	269	-7
88	08.11	23.10	1830	280	+4

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy kątowe namiernika / $\pm \Delta \alpha$ /:

Błędy kątowe namiernika / $\pm \Delta \alpha$ /	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,11	0,28	0,46	0,49	0,60	0,68	0,71	0,84	0,88	0,89

b/ prawdopodobna inklinacja namiarów

Inklinacja	$\Delta \alpha = 0$	+ $\Delta \alpha$	- $\Delta \alpha$
Prawdopodobieństwo	0,11	0,52	0,37

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kwantowego radionamiernika  $|\Delta \delta|$ /

R-359

1. Typ radionamiernika \_\_\_\_\_
2. Położenie radionamiernika 51°06' 15" 04' Sulików
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. EAGLE FARM 48°45' 9" 10'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 488 km
5. Okres badań 04.06-19.10.1981 r
6. Poprawny namiar 242°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd kw- towy/Δδ/
1	2	3	4	5	6
1	04.06	03.15	3060	242	0
2	10.06	07.25	9244	246	+4
3	11.06	06.10	9244	241	-1
4	12.06	14.16	10478	243	+1
5	14.06	18.10	4560	242	0
6	20.06	15.30	6796	245	+3
7	20.06	18.10	10478	240	-2
8	23.06	21.05	3060	245	+3
9	25.06	02.06	3060	239	-3
10	28.06	03.15	3060	248	+6
11	29.06	18.21	10478	242	0
12	30.06	23.10	3060	238	-4
13	01.07	06.15	3060	244	+2
14	03.07	14.25	10478	240	-2
15	05.07	18.10	9244	246	+4
16	06.07	19.05	10478	235	-7
17	07.07	21.10	9244	242	0
18	08.07	23.05	3060	238	-4
19	09.07	21.17	3060	241	-1
20	10.07	20.00	9244	237	-5
21	12.07	18.34	9244	244	+2
22	13.07	01.40	3060	242	0
23	13.07	09.10	9244	238	-4
24	13.07	16.05	10478	240	-2
25	14.07	17.10	9244	243	-1

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd kw- towy/Δδ/
1	2	3	4	5	6
26	15.07	18.15	14705	238	-5
27	16.07	21.30	3060	241	-1
28	17.07	21.25	4560	248	+6
29	19.07	20.00	10478	242	0
30	20.07	18.10	14705	240	-2
31	23.07	06.15	14705	239	-3
32	25.07	11.28	10478	241	-1
33	27.07	16.23	9244	241	-1
34	29.07	17.05	10478	237	-5
35	02.08	23.25	3060	242	0
36	04.08	22.01	3060	239	-3
37	05.08	01.10	3060	245	+3
38	09.08	06.15	9244	246	+4
39	11.08	07.23	10478	241	-1
40	12.08	08.05	10478	240	-2
41	14.08	18.25	9244	242	0
42	17.08	19.30	9244	245	+3
43	17.08	21.10	3060	246	+4
44	19.08	18.30	10478	240	-2
45	23.08	21.07	4560	238	-4
46	25.08	23.05	3060	242	0
47	25.08	23.58	3060	245	+3
48	28.08	01.10	3060	257	+15
49	28.08	07.45	10478	243	+1
50	31.08	06.10	9244	245	+3

1	2	3	4	5	6
51	31.08	10.30	10478	246	+4
52	02.09	16.40	10478	242	0
53	03.09	12.45	9244	246	+4
54	05.09	18.08	14705	240	-2
55	06.09	12.36	9244	248	+6
56	07.09	18.05	10478	241	-1
57	10.09	19.10	9244	247	+5
58	11.09	19.25	10478	244	+2
59	13.09	23.15	3060	245	+3
60	14.09	08.10	10478	238	-4
61	15.09	23.10	3060	245	+3
62	16.09	18.05	14705	241	-1
63	23.09	22.00	9244	242	0
64	25.09	21.47	9244	246	+4
65	25.09	22.09	3060	240	+2
66	25.09	23.50	3060	239	-3
67	26.09	23.00	3060	241	-1
68	29.09	04.00	3060	238	-4
69	30.09	21.37	4560	243	+1
70	03.10	18.09	10478	246	+4
71	04.10	23.20	3060	247	+5
72	06.10	07.10	10478	242	0

1	2	3	4	5	6
73	07.10	09.25	10478	238	-4
74	08.10	18.10	9244	238	-4
75	09.10	20.09	9244	239	-3
76	09.10	23.00	3060	241	-1
77	10.10	21.00	4560	239	-3
78	11.10	13.00	10478	244	+2
79	12.10	13.40	9244	242	0
80	14.10	18.33	9244	242	0
81	16.10	13.28	9244	243	+1
82	17.10	16.33	10478	239	-3
83	17.10	19.25	10478	246	+4
84	18.10	18.30	9244	240	-2
85	19.10	01.00	3060	245	+3
86	19.10	07.45	10478	230	-9

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy kątowne namiernika  $\pm \Delta\alpha$ :

Błędy kątowne namiernika $\pm \Delta\alpha$	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,16	0,34	0,49	0,67	0,87	0,93	0,96	0,97	0,97	0,98

b/ prawdopodobna inklinacja namiernika

Inklinacja	$\Delta\alpha=0$	$+\Delta\alpha$	$-\Delta\alpha$
Prawdopodobieństwo	0,16	0,34	0,49

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kąтового radionamiernika  $|\Delta\epsilon|$ /

1. Typ radionamiernika R-259
2. Położenie radionamiernika 51°06' 15°04' Sulików
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. DHJ-59 53°35' 8°05'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 540 km
5. Okres badań 01.06-03.11.1981 r
6. Poprawny namiar 303°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/±Δd/
1	2	3	4	5	6
1	01.06	16.30	6913	303	0
2	03.06	16.00	8648	310	+7
3	03.06	23.15	1830	308	+5
4	05.06	12.47	6913	307	+4
5	06.06	13.15	6913	311	+8
6	09.06	00.10	1830	302	-1
7	11.06	09.55	6913	304	+1
8	12.06	14.37	16265	306	+3
9	12.06	18.51	6913	311	+8
10	17.06	13.32	8648	306	+3
11	18.06	18.31	6913	300	-3
12	19.06	20.22	1830	291	-12
13	21.06	19.43	2680	312	+9
14	23.06	00.51	1830	311	+8
15	24.06	03.30	2680	311	+8
16	25.06	14.23	6913	303	0
17	25.06	16.30	16265	306	+3
18	27.06	23.30	1830	307	+4
19	29.06	10.27	6913	308	+5
20	30.06	16.43	16265	302	-1
21	02.07	01.33	2680	303	0
22	03.07	13.50	6913	299	-4
23	04.07	17.45	8648	311	+8
24	08.07	19.10	18.30	308	+5
25	09.07	21.33	8648	309	+6

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/±Δd/
1	2	3	4	5	6
26	11.07	14.15	6913	309	+6
27	12.07	17.25	6913	311	+8
28	13.07	23.30	2680	290	-13
29	15.07	04.15	1830	321	+18
30	16.07	17.10	6913	308	+5
31	19.07	23.50	18.30	306	+3
32	21.07	02.35	2680	303	0
33	21.07	06.41	8648	307	+4
34	23.07	15.28	6913	309	+6
35	24.07	16.31	16265	306	+3
36	25.07	21.50	6913	317	+14
37	26.07	23.30	2680	306	+3
38	28.07	22.14	1830	303	0
39	29.07	01.15	1830	301	-2
40	31.07	19.43	6913	303	0
41	01.08	16.10	16265	311	+8
42	02.08	17.50	6913	309	+6
43	03.08	14.10	16265	307	+4
44	04.08	18.30	2680	308	+5
45	06.08	17.31	8648	303	0
46	07.08	18.25	6913	307	+4
47	11.08	01.30	2680	308	+5
48	15.08	03.28	2680	309	+6
49	16.08	17.43	8648	271	-32
50	17.08	18.51	16265	303	0

1	2	3	4	5	6
51	18.08	19.23	8648	311	+8
52	19.08	21.33	6913	309	+6
53	23.08	23.31	1830	311	+8
54	25.08	04.25	2680	310	+7
55	29.08	06.30	1830	299	-4
56	01.09	17.30	8648	303	0
57	02.09	17.55	8648	331	+28
58	03.09	19.33	6913	309	+6
59	17.09	23.10	2680	308	+5
60	18.09	19.37	2680	307	+4
61	21.09	18.15	6913	306	+3
62	23.09	14.30	16265	307	+4
63	24.09	18.30	6913	309	+5
64	26.09	23.55	2680	312	+9
65	27.09	00.15	2680	309	+6
66	28.09	02.33	2680	303	0
67	29.09	03.10	2680	300	-3
68	02.10	04.00	18.30	301	-2
69	02.10	11.15	8648	305	+2
70	02.10	23.10	2680	306	+3
71	04.10	21.10	2680	307	+4
72	05.10	20.53	2680	305	+2

1	2	3	4	5	6
73	06.10	20.50	2680	306	+3
74	08.10	18.33	6913	307	+4
75	09.10	17.51	16265	310	+7
76	13.10	19.10	6813	303	0
77	13.10	21.33	1830	300	-3
78	20.10	23.40	2680	309	+6
79	21.10	21.53	1830	307	+4
80	23.10	03.25	2680	305	+2
81	23.10	16.40	6913	306	+3
82	26.10	21.50	1830	303	0
83	29.10	16.10	6913	290	-13
84	02.11	17.15	16265	301	-2
85	03.11	09.10	16265	307	+4
86	05.11	17.15	6913	311	+8
87	06.11	18.10	1830	310	+7
88	18.11	23.10	1830	306	+3

8. Podsumowanie wyników;

a/ prawdopodobne błędy kątowe namiernika / $\pm \Delta\alpha$ /:

Błędy kątowe namiernika / $\pm \Delta\alpha$ /	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,14	0,17	0,23	0,30	0,54	0,63	0,73	0,78	0,80	0,89

b/ prawdopodobna inklinacja namięarów

Inklinacja	$\Delta\alpha=0$	$+\Delta\alpha$	$-\Delta\alpha$
Prawdopodobieństwo	0,14	0,70	0,16

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kątownego radionamiernika  $|\Delta C|$  /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 51°06' 15°04' Sulików
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. DHJ-49 50°45' 7°05'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 548 km
5. Okres badań 01.06-06.10.1981 r
6. Poprawny namiar 270°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/Δα/
1	2	3	4	5	6
1	01.06	16.30	4432	267	-3
2	03.06	23.10	1970	274	+4
3	04.06	22.10	3399	272	+2
4	06.06	17.10	4932	268	-2
5	07.06	23.10	1970	272	+2
6	08.06	21.10	4932	262	-8
7	11.06	17.25	4932	265	-5
8	13.06	16.30	4932	272	+2
9	14.06	17.10	4932	275	+5
10	16.06	08.10	4932	265	-5
11	17.06	23.10	1970	267	-3
12	19.06	21.15	3399	269	-1
13	20.06	16.16	4932	270	0
14	23.06	01.10	1970	265	-5
15	23.06	17.15	4932	272	+2
16	24.06	23. 0	3399	268	-2
17	26.06	04.10	1970	270	0
18	28.06	13.15	4932	273	+3
19	29.06	23.30	1970	271	+1
20	01.07	24.00	1970	268	-2
21	04.07	01.13	1970	262	-8
22	05.07	02.17	1970	269	-1
23	07.07	22.10	4932	271	+1
24	09.07	15.10	4932	274	+4
25	10.07	07.00	4932	268	-2

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/Δα/
1	2	3	4	5	6
26	12.07	23.10	1970	265	-5
27	13.07	02.10	1970	271	+1
28	19.07	08.20	4932	269	-1
29	21.07	10.40	4932	274	+4
30	22.07	13.50	4932	272	+2
31	25.07	05.00	1970	268	-2
32	26.07	21.15	4932	265	-5
33	28.07	00.13	1970	269	-1
34	30.07	13.13	4932	271	+1
35	03.08	18.10	4932	280	+10
36	04.08	23.15	1970	269	-1
37	04.08	23.19	3399	271	+1
38	05.08	23.10	3399	269	-1
39	06.08	00.16	1970	271	+1
40	07.08	17.13	4932	274	+4
41	08.08	18.10	4932	278	+8
42	09.08	23.10	3399	274	+4
43	10.08	16.10	4932	265	-5
44	12.08	16.10	4932	269	-1
45	13.08	17.12	4932	272	+2
46	14.08	18.10	4932	267	-3
47	16.08	22.15	3399	271	+1
48	17.08	23.10	1970	271	+1
49	18.08	23.15	3399	269	-1
50	19.08	06.00	1970	265	-5

1	2	3	4	5	6
51	21.08	07.15	4932	267	-3
52	22.08	16.33	4932	272	+2
53	24.08	17.45	4932	278	+8
54	24.08	18.10	4932	269	-1
55	25.08	22.30	1970	270	0
56	26.08	21.30	3399	268	-2
57	27.08	16.50	4932	274	+4
58	28.08	17.10	4932	273	+3
59	30.08	23.10	1970	271	+1
60	31.08	23.10	3399	268	-2
61	01.09	01.00	1970	269	-1
62	03.09	17.10	4932	274	+4
63	05.09	18.25	4932	271	+1
64	06.09	16.30	4932	268	-2
65	08.09	17.50	4932	265	-5
66	09.09	18.30	4932	273	+3
67	11.09	23.10	1970	274	+4
68	13.09	23.55	1970	269	-1
69	14.09	22.15	3399	274	+4
70	16.09	16.10	4932	269	-1
71	16.09	17.10	4932	271	+1
72	17.09	18.25	4932	268	-2

1	2	3	4	5	6
73	19.09	19.30	4932	270	0
74	20.09	23.10	3399	269	-1
75	23.09	23.15	1970	265	-5
76	23.09	23.59	1970	269	-1
77	24.09	00.20	1970	274	+4
78	25.09	16.45	4932	269	-1
79	26.09	17.10	4932	271	+1
80	29.09	22.15	3399	268	-2
81	30.09	23.10	1970	264	-6
82	01.10	06.00	4932	271	+1
83	03.10	17.55	4932	270	0
84	04.10	18.10	4932	269	-1
85	05.10	10.00	4932	267	-3
86	06.10	18.15	4932	269	-1

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy katowe namiernika  $\pm \Delta \alpha$  /:

Błędy katowe namiernika $\pm \Delta \alpha$ /	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,05	0,40	0,60	0,69	0,81	0,93	0,97	0,99	0,99	0,98

b/ prawdopodobna inklinacja namiarów:

Inklinacja	$\Delta \alpha = 0$	$+\Delta \alpha$	$-\Delta \alpha$
Prawdopodobieństwo	0,05	0,43	0,52

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kątownego radionamiernika  $|\Delta \delta|$  /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 53°26' 14°22' Dożuje
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. DHJ-49 50°45' 7°05'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 560 km
5. Okres badań 01.06-07.10.1981 r
6. Poprawny namiar 243°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta \delta$ /
1	2	3	4	5	6
1	01.06	16.30	4932	240	-3
2	03.06	23.10	1970	246	+3
3	04.06	22.10	3399	241	-2
4	06.06	17.10	4932	238	-5
5	07.06	23.10	1970	242	-1
6	08.06	22.10	4932	250	+7
7	11.06	17.25	4932	241	-2
8	13.06	16.30	4932	242	-1
9	14.06	17.10	4932	238	-5
10	16.06	08.10	4932	247	+4
11	17.06	23.10	1970	240	-3
12	19.06	21.15	3399	241	-2
13	20.06	16.16	4932	240	-3
14	23.06	01.10	1970	236	-7
15	23.06	17.15	4932	241	-2
16	24.06	23.10	3399	243	0
17	26.06	04.10	1970	241	-2
18	28.06	13.15	4932	240	-3
19	29.06	23.20	1970	240	-3
20	02.07	24.00	1970	239	-4
21	04.07	01.13	1970	241	-2
22	05.07	01.17	1970	241	-2
23	07.07	22.10	4932	236	-7
24	09.07	15.10	4932	240	-3
25	10.07	07.00	4932	256	+13

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta \delta$ /
1	2	3	4	5	6
26	12.07	23.10	1970	241	-2
27	13.07	02.20	1970	240	-3
28	19.07	08.20	4932	236	-7
29	21.07	10.40	4932	240	-3
30	22.07	13.50	4932	243	0
31	25.07	05.00	1970	241	-2
32	26.07	21.15	4932	239	-4
33	28.07	00.13	1970	241	-2
34	30.07	13.13	4932	250	+7
35	03.08	18.10	4932	241	-2
36	04.08	23.15	1970	238	-5
37	04.08	23.19	3399	239	-4
38	05.08	23.10	3399	240	-3
39	06.08	00.16	1970	240	-3
40	07.08	17.13	4932	240	-3
41	08.08	18.10	4932	241	-2
42	09.08	23.10	3399	243	0
43	10.08	16.10	4931	245	+2
44	12.08	16.10	4932	241	-2
45	13.08	17.12	4932	236	-7
46	14.08	18.10	4932	241	-2
47	16.08	22.15	3399	243	0
48	17.08	23.10	1970	248	+5
49	18.08	23.15	3399	241	-2
50	19.08	06.00	1970	237	-6



ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędną kątownego radionamiernika  $|\Delta\epsilon|/$

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 54°35' 16°58' Ustka
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. DHJ-59 53°35' 8°05'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 572 km
5. Okres badań 01.06-08.11.1981 r
6. Poprawny namiar 265°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/Δα/
1	2	3	4	5	6
1	01.06	16.30	6913	268	+3
2	03.06	16.00	8648	267	+2
3	03.06	23.15	1830	269	+4
4	05.06	12.47	6913	269	+4
5	06.06	13.15	6913	268	+3
6	09.06	00.10	1830	265	0
7	11.06	09.55	6913	263	-2
8	12.06	14.37	16265	266	+1
9	12.06	18.51	6913	270	+5
10	17.06	13.33	8648	269	+4
11	18.06	18.31	6913	270	+5
12	19.06	22.22	1830	268	+3
13	21.06	19.43	2680	261	-4
14	23.06	00.51	1830	271	+6
15	24.06	03.30	2680	273	+8
16	25.06	14.33	6913	270	+5
17	25.06	16.30	16265	268	+3
18	27.06	23.30	1830	271	+6
19	29.06	10.27	6913	272	+7
20	30.06	16.43	16265	269	+4
21	02.07	01.33	2680	266	+1
22	03.07	13.50	6913	268	+3
23	04.07	17.45	8648	271	+6
24	08.07	19.10	1830	271	+6
25	09.07	21.33	8648	271	+6

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/Δα/
1	2	3	4	5	6
26	11.07	14.15	6913	270	+5
27	12.07	17.25	6913	268	+3
28	13.07	23.30	2680	269	+4
29	15.07	04.15	1830	269	+4
30	16.07	17.10	6913	272	+7
31	19.07	23.50	1830	263	-2
32	21.07	02.35	2680	268	+3
33	21.07	06.41	8648	269	+4
34	23.07	15.28	6913	275	+10
35	24.07	16.31	16265	273	+8
36	25.07	21.50	6913	271	+6
37	26.07	23.30	2680	273	+8
38	28.07	22.14	1830	275	+10
39	29.07	01.15	1830	271	+6
40	31.07	19.43	6913	268	+3
41	01.08	16.10	16265	265	0
42	02.08	17.50	6913	269	+4
43	03.08	14.10	16265	270	+5
44	04.08	18.30	2680	271	+6
45	06.08	17.31	8648	269	+4
46	07.08	18.25	6913	273	+8
47	11.08	01.30	2680	275	+10
48	15.08	03.28	2680	276	+11
49	16.08	17.43	8648	276	+11
50	17.08	18.51	16265	274	+9

1	2	3	4	5	6
51	18.08	19.23	8648	271	+6
52	19.08	21.33	6913	269	+4
53	23.08	23.31	1830	263	-2
54	25.08	04.25	2680	275	+10
55	29.08	06.30	1830	273	+8
56	01.09	17.30	8648	268	+3
57	02.09	17.55	8648	268	+3
58	03.09	19.33	6913	271	+6
59	17.09	23.10	2680	269	+4
60	18.09	19.33	2680	271	+6
61	21.09	18.15	6913	268	+3
62	23.09	14.30	16265	266	+1
63	24.09	18.10	6913	280	+15
64	26.09	23.55	2680	269	+4
65	27.09	00.15	2680	268	+3
66	28.09	02.33	2680	269	+4
67	29.09	03.10	2680	268	+3
68	02.10	04.00	1830	271	+6
69	02.10	11.15	8648	268	+3
70	02.10	23.10	2680	273	+8
71	04.10	21.10	2680	268	+3
72	05.10	20.53	2680	273	+8

1	2	3	4	5	6
73	06.10	20.50	2680	268	+3
74	08.10	18.33	6913	267	+2
75	09.10	17.51	16265	265	0
76	13.10	19.10	6913	266	+1
77	13.10	21.33	1830	267	+2
78	20.10	23.40	2680	267	+2
79	21.10	21.53	1830	269	+4
80	23.10	03.25	2680	270	+5
81	23.10	16.40	6913	270	+5
82	26.10	21.50	1830	270	+5
83	29.10	16.10	6913	269	+4
84	02.11	17.15	16265	266	+1
85	03.11	09.10	16265	268	+3
86	05.11	17.15	6913	269	+4
87	06.11	18.10	1830	270	+5
88	08.11	23.10	1830	271	+6

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy kątowe namiernika  $\pm \Delta \alpha$  /:

Błędy kątowe namiernika $\pm \Delta \alpha$ /	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,03	0,09	0,18	0,37	0,56	0,65	0,80	0,82	0,90	0,92

b/ prawdopodobna inklinacja nmiarów

Inklinacja	$\Delta \alpha = 0$	$+\Delta \alpha$	$-\Delta \alpha$
Prawdopodobieństwo	0,03	0,92	0,00

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędnego kąta magnetycznego radionamiernika  $|\Delta\alpha|$ /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 53°26' 14°22' Dołuje
3. Kryptonim i położenie namierzonej rdst. EAGLE FARM - 45°45' 9°10'
4. Odległość od radionamiernika do namierzonej rdst. 624 km
5. Okres badań 04.06-19.10.1981 r
6. Poprawny namiar 219°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/Δα/
1	2	3	4	5	6
1	04.06	03.15	3060	218	-1
2	10.06	07.25	9244	213	-6
3	11.06	06.10	9244	216	-3
4	12.06	14.10	10478	217	-2
5	14.06	18.10	4560	215	-4
6	20.06	15.30	6796	212	-7
7	20.06	18.10	10478	218	-1
8	23.06	21.10	3060	214	-5
9	25.06	02.06	3060	221	+2
10	28.06	03.15	3060	217	-2
11	29.06	18.21	10478	218	-1
12	30.06	23.10	3060	215	-4
13	01.07	06.15	3060	216	-3
14	03.07	14.25	10478	218	-1
15	05.07	18.10	9244	217	-2
16	06.07	19.05	10478	214	-5
17	07.07	21.10	9244	218	-1
18	08.07	23.05	3060	215	-4
19	09.07	21.17	3060	210	-9
20	10.07	20.00	2244	216	-3
21	12.07	18.34	9244	215	-4
22	13.07	01.40	3060	218	-1
23	13.07	09.10	9244	217	-2
24	13.07	16.05	10478	224	+5
25	14.07	17.10	9244	218	-1

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/Δα/
1	2	3	4	5	6
26	15.07	18.15	14705	221	+2
27	16.07	21.30	3060	216	-3
28	17.07	21.25	4560	215	-4
29	19.07	20.00	10478	220	+1
30	20.07	18.10	14705	218	-1
31	23.07	06.15	14705	217	-2
32	25.07	11.28	10478	215	-4
33	27.07	16.23	9244	230	+11
34	29.07	17.05	10478	218	-1
35	02.08	23.25	3060	216	-3
36	04.08	22.01	3060	213	-6
37	05.08	01.00	3060	218	-1
38	09.08	06.15	9244	215	-4
39	11.08	07.23	10478	217	-2
40	12.08	08.05	10478	218	-1
41	14.08	18.05	9244	229	+10
42	17.08	19.30	9244	216	-3
43	17.08	21.10	3060	215	-4
44	19.08	18.13	10478	218	-1
45	23.08	21.07	4560	224	+3
46	25.08	23.05	3060	217	-2
47	25.08	23.58	3060	218	-1
48	28.08	01.10	3060	216	-3
49	28.08	07.40	10478	226	+7
50	31.08	06.10	9244	218	-1



1.1.3. Wyniki badań błędu kąowego radionamiernika  
"14c1" na odległości 768-984 km /drugi obszar  
badań/

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kątownego radionamiernika  $\Delta\delta$ /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 51°06' 15"04" Sulików
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. ONY-27 50°25' 4"00"
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 768 km
5. Okres badań 02.06-02.09.1981 r
6. Poprawny namiar 270°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta\delta$ /
1	2	3	4	5	6
1	02.06	17.12	4581	274	+4
2	03.06	18.30	9871	278	+8
3	04.06	05.00	7879	272	+2
4	04.06	16.20	7879	274	+4
5	04.06	23.40	3505	272	+2
6	05.06	14.50	7879	273	+3
7	05.06	22.00	4581	278	+8
8	06.06	08.30	13937	270	0
9	08.06	07.14	13937	274	+4
10	08.06	14.20	13937	274	+4
11	09.06	17.45	7879	275	+5
12	10.06	11.45	9871	277	+7
13	11.06	21.17	4581	272	+2
14	12.06	00.12	4581	272	+2
15	12.06	07.00	9871	275	+5
16	12.06	17.40	9878	275	+5
17	13.06	09.53	7878	275	+5
18	14.06	16.15	13937	274	+4
19	15.06	19.03	7878	274	+4
20	18.06	08.14	13937	275	+5
21	18.06	20.05	7878	277	+7
22	19.06	15.03	9871	278	+8
23	24.06	12.13	7878	274	+4
24	25.06	15.30	13937	275	+5
25	25.06	19.10	13937	275	+5

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta\delta$ /
1	2	3	4	5	6
26	26.06	16.20	13937	270	0
27	29.06	15.10	7878	271	+1
28	30.06	00.15	4581	274	+4
29	30.06	17.00	7878	275	+5
30	01.07	06.15	7693	275	+5
31	04.07	08.20	13937	274	+4
32	05.07	15.10	13937	274	+4
33	06.07	03.00	7878	274	+4
34	06.07	14.07	13937	272	+2
35	06.07	23.08	4581	273	+9
36	08.07	19.20	9871	272	+2
37	09.07	05.00	7877	277	+7
38	09.07	07.30	13937	265	-5
39	10.07	13.40	13937	275	+5
40	12.07	10.12	13937	274	+4
41	12.07	20.46	13937	275	+5
42	13.07	15.15	9871	277	+7
43	15.07	17.01	5737	274	+4
44	16.07	16.25	13937	270	0
45	18.07	06.25	13937	273	+3
46	18.07	19.03	7879	275	+5
47	18.07	19.50	7879	275	+5
48	21.07	11.17	13937	275	+5
49	21.07	15.38	13937	275	+5
50	22.07	21.40	7878	275	+5

1	2	3	4	5	6
51	23.07	20.50	7878	270	+5
52	23.07	23.48	4581	273	+3
53	24.07	14.05	13937	277	+7
54	25.07	22.07	9871	273	+3
55	30.07	07.00	9871	275	+5
56	02.08	07.15	13937	274	+4
57	04.08	20.05	7878	274	+4
58	04.08	23.07	4581	274	+4
59	05.08	15.01	13937	274	+4
60	06.08	07.20	13937	275	+5
61	08.08	18.10	9871	275	+5
62	09.08	11.40	13937	277	+7
63	10.08	12.05	13937	270	0
64	11.08	16.21	9871	274	+4
65	14.08	17.00	7878	277	+7
66	15.08	10.06	13937	278	+8
67	15.08	22.00	7878	275	+5
68	16.08	15.27	7878	275	+5
69	16.08	17.55	7878	275	+5
70	16.08	23.40	4581	274	+4
71	20.08	06.46	4581	274	+4
72	20.08	22.17	4581	274	+4

1	2	3	4	5	6
73	22.08	12.20	13937	274	+4
74	23.08	09.30	9871	272	+2
75	23.08	19.40	9871	272	+2
76	27.08	05.20	7693	272	+2
77	27.08	20.35	4581	272	+2
78	28.08	00.25	4581	272	+2
79	29.08	17.13	7878	276	+6
80	29.08	21.00	7693	275	+5
81	29.08	18.06	7878	276	+6
82	30.08	15.09	7878	276	+6
83	30.08	12.00	13937	275	+5
84	01.09	18.44	7878	274	+4
85	01.09	10.00	13937	278	+8
86	02.09	13.46	13937	275	+5

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy kątowe namiernika  $\pm \Delta \alpha$  /:

Błędy kątowe namiernika $\pm \Delta \alpha$ /	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,05	0,06	0,19	0,20	0,46	0,77	0,81	0,83	0,94	0,95

b/ prawdopodobna inklinacja namiarów:

Inklinacja	$\Delta \alpha = 0$	$+\Delta \alpha$	$-\Delta \alpha$
Prawdopodobieństwo	0,05	0,01	0,94

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu katowego radionamiernika  $\Delta\epsilon$  /

R-359

1. Typ radionamiernika \_\_\_\_\_
2. Położenie radionamiernika 54°35' 16°58' Ustka
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. DHJ-49 50°45' 7°05'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 768 km
5. Okres badań 02.06-06.10.1981 r
6. Poprawny namiar \_\_\_\_\_ 243°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta\epsilon$ /
1	2	3	4	5	6
1	01.06	16.30	4932	238	-5
2	03.06	23.10	1970	245	+2
3	04.06	22.10	3399	241	-2
4	06.06	17.10	4932	242	-1
5	07.06	23.10	1970	268	+25
6	08.06	21.10	4932	241	-2
7	11.06	17.25	4932	236	-7
8	13.06	16.30	4932	239	-4
9	14.06	17.10	4932	241	-2
10	16.06	08.10	4932	241	-2
11	17.06	23.10	1970	246	+3
12	19.06	21.15	3399	236	-7
13	20.06	16.16	4932	239	-4
14	23.06	01.10	1970	256	+15
15	23.06	17.15	4932	241	-2
16	24.06	23.10	3399	241	-2
17	26.06	04.10	1970	244	+1
18	28.06	13.15	4932	231	-12
19	29.06	23.30	1970	239	-4
20	02.07	24.00	1970	241	-2
21	04.07	01.13	1970	242	-1
22	05.07	02.17	1970	240	-3
23	07.07	22.10	4932	248	+5
24	09.07	15.10	4932	242	-1
25	10.07	07.00	4932	241	-2

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta\epsilon$ /
1	2	3	4	5	6
26	12.07	23.10	1970	237	-6
27	13.07	02.20	1970	241	-2
28	19.07	08.20	4932	243	0
29	21.07	10.40	4932	256	+13
30	22.07	13.50	4932	241	-2
31	25.07	05.00	1970	243	0
32	26.07	21.15	4932	236	-7
33	28.07	00.13	1970	239	-4
34	30.07	13.13	4932	240	-3
35	03.08	18.10	4932	245	+2
36	04.08	23.15	1970	241	-2
37	04.08	23.19	3399	242	-1
38	05.08	23.10	3399	240	-3
39	06.08	00.16	1970	235	+2
40	07.08	17.13	4932	246	+3
41	08.08	18.10	4932	241	-2
42	09.08	20.10	3399	240	-3
43	10.08	16.10	4931	246	+3
44	12.08	16.10	4932	236	-7
45	13.08	17.12	4932	241	-2
46	14.08	18.10	4932	244	+1
47	16.08	22.15	3399	239	-4
48	17.08	23.10	1970	242	-1
49	18.08	23.15	3399	241	-2
50	19.08	06.00	1970	241	-2

1	2	3	4	5	6
51	21.08	07.15	4932	243	0
52	22.08	16.33	4932	239	-4
53	23.08	17.45	4932	248	+5
54	24.08	18.10	4932	262	+19
55	25.08	22.30	1970	241	-2
56	26.08	21.30	3399	240	-3
57	27.08	16.50	4932	241	-2
58	28.08	17.10	4932	241	-2
59	30.08	23.10	1970	246	+3
60	31.08	23.10	3399	230	-4
61	01.09	01.00	1970	236	-7
62	03.09	17.10	4932	242	-1
63	05.09	19.25	4932	241	-2
64	06.09	16.30	4932	240	-3
65	08.09	17.50	4932	243	0
66	09.09	18.20	4932	239	-4
67	11.09	23.10	1970	241	-2
68	13.09	23.55	1970	242	-1
69	14.09	22.15	3399	248	+5
70	16.09	16.10	4932	233	-10
71	16.09	17.10	4932	239	-4
72	17.09	16.25	4932	240	-3

1	2	3	4	5	6
73	19.09	19.30	4932	242	-1
74	20.09	23.10	3399	248	+5
75	23.09	23.15	1970	240	-3
76	23.09	23.59	1970	241	-2
77	24.09	00.20	1970	241	-2
78	25.09	16.45	4932	301	+58
79	26.09	17.10	4932	241	-2
80	29.09	22.15	3399	242	-1
81	30.09	23.10	1970	248	+5
82	01.10	06.00	4932	238	-5
83	03.10	17.55	4932	230	-4
84	04.10	18.10	4932	241	-2
85	05.10	10.00	4932	242	-1
86	06.10	18.15	4932	241	-1

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy kątowe namiernika/±Δα/:

b/ prawdopodobna inklinacja namięrów:

Błędy kątowe namiernika/±Δα/	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,05	0,19	0,51	0,65	0,76	0,84	0,86	0,91	0,91	0,91

Inklinacja	Δα=0	+Δα	-Δα
Prawdopodobieństwo	0,05	0,22	0,73

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie kąta katowego radionamiernika  $\Delta d$  /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 53°26' 14°22' Dołuje
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. DNV-27 50°25' 4°00'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 772 km
5. Okres badań 02.06-09.09.1981 r.
6. Poprawny namiar 250°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta d$ /
1	2	3	4	5	6
1	02.06	17.12	4581	251	+1
2	03.06	18.30	9871	254	+4
3	04.06	05.00	7879	243	-7
4	04.06	16.20	7879	252	+2
5	04.06	23.40	3505	253	+3
6	05.06	14.50	7878	253	+3
7	05.06	22.00	4581	249	-1
8	06.06	08.30	13937	256	+6
9	09.06	07.14	13937	248	-2
10	08.06	14.20	13937	257	+7
11	09.06	17.45	7879	244	-6
12	10.06	11.48	9871	254	+4
13	11.06	21.17	4583	250	0
14	12.06	00.12	4581	282	+32
15	12.06	07.00	9871	251	+1
16	12.06	17.40	7878	247	-3
17	13.06	09.53	7878	249	-1
18	14.06	16.15	13937	252	+2
19	15.06	19.09	7878	250	0
20	18.06	08.14	13937	249	-1
21	18.06	20.05	7878	256	+6
22	19.06	15.03	9871	251	+1
23	24.06	12.13	7878	253	+3
24	25.06	15.30	13937	248	-2
25	25.06	19.10	13937	250	0

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta d$ /
1	2	3	4	5	6
26	26.06	16.20	13937	250	0
27	29.06	15.10	7878	244	-6
28	30.06	00.15	4581	241	-9
29	30.06	17.00	7878	250	0
30	01.07	06.15	7693	248	-2
31	04.07	08.20	13937	249	-1
32	05.07	15.10	13937	247	-3
33	06.07	03.00	7878	245	-5
34	06.07	14.07	13937	249	-1
35	06.07	23.08	4581	245	-5
36	08.07	19.20	9871	247	-3
37	09.07	05.00	7877	254	+4
38	09.07	07.30	13937	250	0
39	10.07	13.40	13937	249	-1
40	12.07	10.12	13937	250	0
41	12.07	20.46	13937	254	+4
42	13.07	15.15	9871	250	0
43	15.07	17.01	5737	252	+2
44	16.07	16.25	13937	248	-2
45	18.07	06.25	13937	253	+3
46	18.07	19.03	7879	247	-3
47	18.07	19.50	7879	245	-5
48	21.07	11.17	13937	253	+3
49	21.07	15.38	13937	248	-2
50	22.07	21.40	7878	244	-6

1	2	3	4	5	6
51	23.07	20.50	7878	250	0
52	23.07	23.48	4581	245	-5
53	24.07	14.05	13937	249	-1
54	25.07	22.07	9871	256	+6
55	30.07	07.00	9871	249	-1
56	02.08	07.15	13937	247	-3
57	04.08	20.05	7878	240	-10
58	04.08	23.07	4581	245	-5
59	05.08	15.01	13937	249	-1
60	06.08	07.20	13937	246	-4
61	08.08	18.10	9871	251	+1
62	09.08	11.40	13937	248	-2
63	10.08	12.05	13937	248	-2
64	11.08	16.21	9871	250	0
65	14.08	17.00	7878	253	+3
66	15.08	10.06	13937	247	-3
67	15.08	22.00	7878	249	-1
68	16.08	15.27	7878	242	-8
69	16.08	17.55	7878	254	+4
70	16.08	23.40	4581	246	-4
71	20.08	06.46	4581	249	-1
72	20.08	22.17	4581	254	+4

1	2	3	4	5	6
73	22.08	12.20	13937	249	-1
74	23.08	09.30	9871	246	-4
75	23.08	19.40	9871	246	-4
76	27.08	05.20	7693	252	+2
77	27.08	20.35	4581	244	-6
78	28.08	00.25	4581	254	+4
79	29.08	17.13	7878	254	+4
80	29.08	21.00	7693	241	-9
81	29.08	18.06	7878	250	0
82	30.08	15.09	7878	251	+1
83	30.08	12.00	13937	254	+4
84	01.09	18.44	7878	248	-2
85	01.09	10.00	13937	252	+2
86	02.09	13.46	13937	244	-6
87	03.09	05.00	9871	251	+1
88	04.09	09.12	13937	249	-1
89	05.09	23.40	4581	251	+1
90	05.09	00.25	4581	256	+6

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy kątowe namiernika  $\pm \Delta \alpha$  /:

Błędy kątowe namiernika $\pm \Delta \alpha$ /	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,12	0,33	0,41	0,61	0,77	0,82	0,92	0,94	0,95	0,97

b/ prawdopodobna inklinacja namiarów:

Inklinacja	$\Delta \alpha = 0$	$+\Delta \alpha$	$-\Delta \alpha$
Prawdopodobieństwo	0,12	0,36	0,52

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kątownego radionamiernika  $\Delta\delta$  /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 54°35' 16°58' Ustka
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. EAGLE FARM 48°45' 9°10'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 816 km
5. Okres badań 04.06-19.10.1981 r
6. Poprawny namiar 226°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/Δδ/
1	2	3	4	5	6
1	04.06	03.15	3060	223	-3
2	10.06	07.25	9244	224	-2
3	11.06	06.10	9244	221	-5
4	12.06	14.16	10478	225	-1
5	14.06	18.10	4560	223	-2
6	20.06	15.30	6796	219	-7
7	20.06	18.10	10478	220	-6
8	23.06	21.05	3060	226	0
9	25.06	02.06	3060	223	-3
10	28.06	03.15	3060	224	-2
11	29.06	18.21	10478	219	-7
12	30.06	23.10	3060	215	-11
13	01.07	06.15	3060	223	-3
14	03.07	14.25	10478	221	-5
15	05.07	18.10	9244	223	-3
16	06.07	19.05	10478	224	-2
17	07.07	21.10	9244	219	-7
18	08.07	23.05	3060	225	-1
19	09.07	21.17	3060	221	-5
20	10.07	20.00	9244	224	-2
21	12.07	18.34	9244	223	-3
22	13.07	01.40	3060	220	-6
23	13.07	09.10	9244	225	-1
24	13.07	16.05	10478	223	-2
25	14.07	17.10	9244	217	-9

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/Δδ/
1	2	3	4	5	6
26	15.07	18.15	14705	221	-5
27	16.07	21.30	3060	223	-3
28	17.07	21.25	4560	219	-7
29	19.07	20.00	10478	226	0
30	20.07	18.10	14705	223	-3
31	23.07	06.15	14705	220	-6
32	25.07	11.28	10478	221	-5
33	27.07	16.23	9244	224	-2
34	29.07	17.05	10478	219	-7
35	02.08	23.25	3060	223	-3
36	04.08	22.01	3060	230	+4
37	05.08	01.10	3060	221	-5
38	09.08	06.15	9244	220	-6
39	11.08	07.23	10478	223	-3
40	12.08	08.05	10478	224	-2
41	14.08	18.25	9244	221	-5
42	17.08	19.30	9244	223	-3
43	17.08	21.10	3060	219	-7
44	19.08	18.13	10478	226	0
45	23.08	21.07	4560	221	-5
46	25.08	23.05	3060	223	-3
47	25.08	23.58	3060	225	-1
48	28.08	01.10	3060	219	-7
49	28.08	07.45	10478	225	-1
50	31.08	06.10	9241	223	-3



ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kątownego radionamiernika  $\Delta\alpha$  /

R-359

1. Typ radionamiernika \_\_\_\_\_

2. Położenie radionamiernika  $53^{\circ}02'$   $20^{\circ}55'$  Przewnyusz

3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. DHJ-59  $53^{\circ}35'$   $8^{\circ}05'$

4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 836 km

5. Okres badań 01.06-05.11.1981 r

6. Poprawny namiar 278<sup>o</sup>

7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość [kHz]	Wynik nam. [azymut]	Błąd ką- towy/ $\Delta\alpha$
1	2	3	4	5	6
1	01.06	16.30	6913	279	+1
2	03.06	16.00	8648	281	+3
3	03.06	23.15	1830	285	+7
4	05.06	12.47	6913	279	+1
5	06.06	13.15	6913	277	-1
6	09.06	00.10	1830	283	+5
7	11.06	09.55	6913	281	+3
8	12.06	14.37	16265	285	+7
9	12.06	18.51	6913	283	+5
10	17.06	13.33	8648	279	+1
11	18.06	18.31	6913	279	+1
12	19.06	22.22	1830	285	+7
13	21.06	19.43	2680	283	+5
14	23.06	00.51	1830	284	+6
15	24.06	03.30	2680	280	+2
16	25.06	14.33	6913	279	+1
17	25.06	16.30	16265	281	+3
18	27.06	23.30	1830	283	+5
19	29.06	10.27	6913	285	+7
20	30.06	16.43	16265	271	-7
21	02.07	01.33	2680	273	-5
22	03.07	13.50	6913	274	-4
23	04.07	17.45	8648	279	+1
24	08.07	19.10	1830	283	+5
25	09.07	21.33	8648	286	+8

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość [kHz]	Wynik nam. [azymut]	Błąd ką- towy/ $\Delta\alpha$
1	2	3	4	5	6
26	11.07	14.15	6913	287	+9
27	12.07	17.25	6913	284	+6
28	13.07	23.30	2680	285	+7
29	15.07	04.15	1830	286	+8
30	16.07	17.10	6913	290	+12
31	19.07	23.50	1830	279	+1
32	21.07	02.35	2680	276	-2
33	21.07	06.41	8648	281	+3
34	23.07	15.28	6913	283	+5
35	24.07	16.31	16265	285	+7
36	25.07	21.50	6913	286	+8
37	26.07	23.30	2680	281	+3
38	28.07	22.14	1830	279	+1
39	29.07	01.15	1830	278	0
40	31.07	19.43	6913	283	+5
41	01.08	16.10	16265	284	+6
42	02.08	17.50	6913	281	+3
43	03.08	14.10	16265	283	+5
44	04.08	18.30	2680	281	+3
45	06.08	17.31	8648	279	+1
46	07.08	18.25	6913	273	-5
47	11.08	01.30	2680	279	+1
48	15.08	03.28	2680	286	+8
49	16.08	17.43	8648	285	+7
50	17.08	18.51	16265	286	+8

1	2	3	4	5	6
51	18.08	19.23	8648	279	+1
52	19.08	21.33	6913	281	+3
53	23.08	23.31	1830	286	+8
54	25.08	04.25	2680	284	+6
55	29.08	06.30	1830	283	+5
56	01.09	17.30	8648	279	+1
57	02.09	17.55	8648	281	+3
58	03.09	19.33	6913	280	+2
59	17.09	23.10	2680	283	+5
60	18.09	19.33	2680	282	+4
61	21.09	18.15	6913	281	+3
62	23.09	14.30	16265	279	+1
63	24.09	18.10	6913	281	+3
64	26.09	23.55	2680	284	+6
65	27.09	00.15	2680	283	+5
66	28.09	02.33	2680	285	+7
67	29.09	03.10	2680	279	+1
68	02.10	04.00	1830	280	+2
69	02.10	11.55	8648	279	+1
70	02.10	23.10	2680	281	+3
71	04.10	21.10	2680	279	+1
72	05.10	20.53	2680	280	+2

1	2	3	4	5	6
73	06.10	20.50	2680	281	+3
74	08.10	18.33	6913	281	+3
75	09.10	17.51	16265	276	-2
76	13.10	15.10	6913	278	0
77	13.10	21.33	1830	277	-1
78	20.10	23.40	2680	260	-18
79	21.10	21.53	1830	279	+1
80	23.10	03.25	2680	277	-1
81	23.10	16.40	6913	281	+3
82	26.10	21.50	1830	282	+4
83	29.10	16.10	6913	278	0
84	02.11	17.15	16265	275	-3
85	03.11	09.10	16265	281	+3
86	05.11	17.15	6913	279	+1

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy kątowe namiernika  $\pm \Delta \alpha'$ :

Błędy kątowe namiernika $\pm \Delta \alpha'$	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,03	0,27	0,34	0,54	0,58	0,73	0,79	0,89	0,95	0,97

b/ prawdopodobna inklinacja namiarów:

Inklinacja	$\Delta \alpha = 0$	$+\Delta \alpha$	$-\Delta \alpha$
Prawdopodobieństwo	0,03	0,84	0,13

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kątownego radionamiernika  $\Delta\alpha$  /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 53°02' 20°55' Przasnysz
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. EAGLE FARM 48°45' 9°10'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 236 km
5. Okres badań 04.06-19.10.1981 r.
6. Poprawny namiar 245°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąca	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta\alpha$ /
1	2	3	4	5	6
1	04.06	03.15	3060	249	+4
2	10.06	07.25	9244	248	+8
3	11.06	06.10	9244	246	+2
4	12.06	14.16	10478	240	-5
5	14.06	18.10	4560	241	-4
6	20.06	15.30	6796	248	+3
7	20.06	18.10	10478	251	+6
8	23.06	21.05	3060	243	-2
9	25.06	02.06	3060	241	-4
10	28.06	03.15	3060	238	-7
11	29.06	18.21	10478	244	-1
12	30.06	23.10	3060	245	0
13	01.07	06.15	3060	242	-3
14	03.07	14.25	10478	246	+1
15	05.07	18.10	9244	244	-1
16	06.07	19.05	10478	240	-5
17	07.07	21.10	9244	249	+4
18	08.07	23.05	3060	244	-1
19	09.07	21.17	3060	248	+3
20	10.07	20.00	9244	243	-2
21	12.07	18.34	9244	244	-1
22	13.07	01.10	3060	242	-3
23	13.07	09.10	9244	249	+4
24	13.07	16.05	10478	245	0
25	14.07	17.10	9244	246	+1

Lp.	Dzień miesiąca	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta\alpha$ /
1	2	3	4	5	6
26	15.07	18.15	14705	239	-6
27	16.07	21.30	3060	244	-1
28	17.07	21.25	4560	241	-4
29	19.07	20.00	10478	243	-2
30	20.07	19.10	14705	249	+4
31	23.07	06.15	14705	242	-3
32	25.07	11.28	10478	244	-1
33	27.07	16.23	9244	246	+1
34	29.07	17.05	10478	244	-1
35	02.08	23.25	3060	245	0
36	04.08	22.01	3060	240	-5
37	05.08	01.10	3060	245	0
38	09.08	06.15	9244	246	+1
39	11.08	07.23	10478	244	-1
40	12.08	08.05	10478	242	-3
41	14.08	18.25	9244	244	-1
42	17.08	19.20	9244	243	-2
43	17.08	21.10	3060	243	-2
44	19.08	18.13	10478	243	-2
45	23.08	21.07	4560	243	-2
46	25.08	23.05	3060	241	-4
47	25.08	23.58	3060	240	-5
48	28.08	01.10	3060	248	+3
49	28.08	07.45	10478	243	-2
50	31.08	06.10	9244	244	-1

1	2	3	4	5	6
51	31.08	10.30	10478	241	-4
52	02.09	16.30	10478	243	-2
53	03.09	12.45	9244	244	-1
54	05.09	18.08	14705	246	+1
55	06.09	12.36	9244	242	-3
56	07.09	18.05	10478	248	+3
57	10.09	19.10	9244	244	-1
58	11.09	19.25	10478	243	-2
59	13.09	23.15	3060	238	-7
60	14.09	08.10	10478	244	-1
61	15.09	23.10	3060	241	-4
62	16.09	18.05	13705	243	-2
63	23.09	22.00	9244	244	-1
64	25.09	21.47	9244	243	-2
65	25.09	22.09	3060	246	+1
66	25.09	23.50	3060	244	-1
67	26.09	23.00	3060	239	-6
68	29.09	04.00	3060	243	-2
69	30.09	21.37	4560	244	-1
70	03.10	18.09	10478	249	+4
71	04.10	23.20	3060	242	-3
72	06.10	07.10	10478	243	-2

1	2	3	4	5	6
73	07.10	09.25	10478	243	-2
74	08.10	18.10	9244	248	+3
75	09.10	20.09	9244	243	-2
76	09.10	23.00	3060	244	-1
77	10.10	21.00	4560	242	-3
78	11.10	13.00	10478	239	-6
79	12.10	13.40	9244	244	-1
80	14.10	18.33	9244	243	-2
81	16.10	13.28	9244	246	+1
82	17.10	16.33	10478	239	-6
83	17.10	19.25	10478	244	-1
84	18.10	18.30	9244	239	-6
85	19.10	01.00	3060	243	-2
86	19.10	07.45	10478	242	-3

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy katowe namiernika  $\pm \Delta\alpha$ :

Błędy katowe namiernika $\pm \Delta\alpha$	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,05	0,34	0,56	0,72	0,84	0,89	0,96	0,98	1,00	

b/ prawdopodobna inklinacja namiarów:

Inklinacja	$\Delta\alpha=0$	$+\Delta\alpha$	$-\Delta\alpha$
Prawdopodobieństwo	0,05	0,23	0,72

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kątownego radionamiernika  $\Delta\alpha$  /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 54°35' 16°58' Ustka
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. ONY-27 50°25' 4°00'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 268 km
5. Okres badań 02.06-02.09.1981 r.
6. Poprawny namiar 249°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość [kHz]	Wynik nam. [azymut]	Błąd ką- towy [Δα]
1	2	3	4	5	6
1	02.06	17.12	4581	250	+1
2	03.06	18.30	9871	254	+5
3	04.06	05.00	7879	242	-7
4	04.06	16.20	7879	250	+1
5	04.06	23.40	3505	249	0
6	05.06	14.50	7879	248	-1
7	05.06	22.00	4581	248	-1
8	06.06	08.30	13937	256	+7
9	06.06	07.14	13937	248	-1
10	08.06	14.20	13937	256	+7
11	09.06	17.45	7878	246	-3
12	10.06	11.48	9871	252	+3
13	11.06	21.17	4581	251	+2
14	12.06	00.12	4581	248	-1
15	12.06	07.00	9871	250	+1
16	12.06	11.40	9878	248	-1
17	13.06	09.53	7878	249	0
18	14.06	16.15	13932	250	+1
19	15.06	19.03	7878	250	+1
20	18.06	08.14	13932	250	+1
21	18.06	20.05	7879	252	+3
22	19.06	15.03	9871	250	+1
23	24.06	12.13	7878	252	+3
24	25.06	15.30	13937	246	-3
25	25.06	19.10	13937	252	+3

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość [kHz]	Wynik nam. [azymut]	Błąd ką- towy [Δα]
1	2	3	4	5	6
26	26.06	16.20	13937	248	-1
27	29.06	15.10	7878	248	-1
28	30.06	00.15	4581	240	-9
29	30.06	17.00	7878	262	+13
30	01.07	06.15	7693	246	-3
31	04.07	08.20	13937	247	-2
32	05.07	15.10	13937	245	-4
33	06.07	03.00	7878	245	-4
34	06.07	14.07	13937	250	+1
35	06.07	23.08	4581	250	+1
36	08.07	19.20	9871	247	-2
37	09.07	05.00	7877	248	-1
38	09.07	07.30	13937	250	+1
39	10.07	13.40	13937	249	0
40	12.07	10.12	13937	252	+3
41	12.07	20.46	13937	249	0
42	13.07	15.15	9871	248	-1
43	15.07	17.01	5732	246	-3
44	16.07	16.25	13937	248	-1
45	18.07	06.25	7879	249	0
46	18.07	19.03	7879	249	0
47	18.07	19.50	13937	246	-3
48	21.07	11.17	13937	250	+1
49	21.07	15.38	7878	247	-2
50	22.07	21.40	7878	248	-1

1	2	3	4	5	6
51	23.07	20.50	4581	255	+6
52	23.07	23.48	13937	246	-3
53	24.07	14.05	9871	248	-1
54	25.07	22.07	9871	250	+1
55	30.07	07.00	13937	248	-1
56	02.08	07.15	7878	247	-2
57	04.08	20.05	4581	248	-1
58	04.08	23.07	13937	247	-2
59	05.08	15.01	13937	248	-1
60	06.08	07.20	9871	245	-4
61	08.08	18.10	13937	250	+1
62	09.08	11.40	13937	248	-1
63	10.08	12.05	3871	248	-1
64	11.08	16.21	7978	250	+1
65	14.08	17.00	13932	252	+3
66	15.08	10.06	7878	249	0
67	15.08	22.00	7878	248	-1
68	16.08	15.27	7878	246	-3
69	16.08	17.55	4581	251	+2
70	16.08	23.40	4581	245	-4
71	20.08	06.46	4581	248	-1
72	20.08	22.17	13937	249	0

1	2	3	4	5	6
73	22.08	12.20	9871	248	-1
74	23.08	09.30	9871	245	-4
75	23.08	19.40	7693	245	-4
76	27.08	05.20	4581	248	-1
77	27.08	20.35	4581	248	-1
78	28.08	00.25	7878	250	+1
79	29.08	17.13	7693	250	+1
80	29.08	21.00	7878	251	+2
81	29.08	18.06	7878	250	+1
82	30.08	15.09	13937	242	-7
83	30.08	12.00	7878	247	-2
84	01.09	18.44	7878	251	+2
85	01.09	10.00	13937	248	-1
86	02.09	13.46	13937	253	+4

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy kątowe namiernika  $\pm \Delta \alpha$  /:

Błędy kątowe namiernika $\pm \Delta \alpha$ /	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,09	0,54	0,66	0,82	0,89	0,90	0,91	0,96	0,96	0,97

b/ prawdopodobna inklinacja namierników:

Inklinacja	$\Delta i = 0$	$+\Delta i$	$-\Delta i$
Prawdopodobieństwo	0,09	0,38	0,53

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kątownego radionamierznika  $\Delta\alpha$  /

1. Typ radionamierznika R-359
2. Położenie radionamierznika 49°46' 22°52' Przemysł
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. EAGLE FARM 48°45' 9°10'
4. Odległość od radionamierznika do namierzanej rdst. 984 km
5. Okres badań 04.06-22.10.1981 r
6. Poprawny namiar 270°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta\alpha$ /
1	2	3	4	5	6
1	04.06	03.15	3060	269	-1
2	10.06	07.25	9244	268	-2
3	11.06	06.10	9244	272	+2
4	12.06	14.16	10478	267	-3
5	14.06	13.10	4560	265	-5
6	20.06	15.30	6796	269	-1
7	20.06	18.10	10478	268	-2
8	22.06	21.05	3060	266	-4
9	25.06	02.06	3060	270	0
10	28.06	03.15	3060	273	+3
11	29.06	18.21	10478	269	-1
12	30.06	23.10	3060	269	-1
13	01.07	06.15	3060	268	-2
14	03.07	14.25	10478	264	-6
15	05.07	18.10	9244	274	+4
16	06.07	19.05	10478	267	-3
17	07.07	21.10	9244	274	+4
18	08.07	23.05	3060	269	-1
19	09.07	21.17	3060	268	-2
20	10.07	20.00	9244	266	-4
21	12.07	18.34	9244	273	+3
22	13.07	01.40	3060	269	-1
23	13.07	09.10	9244	275	+5
24	13.07	16.05	10478	268	-2
25	14.07	17.10	9244	281	+11

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta\alpha$ /
1	2	3	4	5	6
26	15.07	18.15	14705	269	-1
27	16.07	21.30	3060	270	0
28	17.07	21.25	4560	274	+4
29	19.07	20.00	10478	267	-3
30	20.07	18.10	14705	269	-1
31	23.07	06.15	14705	268	-2
32	25.07	11.28	10478	269	-1
33	27.07	16.13	9244	266	-4
34	29.07	17.05	10478	276	+6
35	02.08	23.25	3060	269	-1
36	04.08	22.01	3060	265	-5
37	05.08	01.10	3060	273	+8
38	09.08	06.15	9244	268	-2
39	11.08	07.23	10478	269	-1
40	12.08	08.05	10478	271	+1
41	14.08	18.25	9244	272	+2
42	17.08	19.10	9244	269	-1
43	17.08	21.10	3060	273	+3
44	19.08	18.13	10478	265	-5
45	23.08	21.07	4560	274	+4
46	23.08	23.05	3060	268	-2
47	25.08	23.58	3060	269	-1
48	28.08	01.10	3060	275	+5
49	28.08	07.45	10478	266	-4
50	31.08	06.10	9244	271	+1



1.1.4. Wyniki badań błędu kąowego radionamiernika  
"1400" na odległości 1080-1320 km /trzeci ob-  
szar badań/

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu katowego radionamiernika  $\Delta\delta$  /

R-359

1. Typ radionamiernika \_\_\_\_\_
2. Położenie radionamiernika 49°46' 22°52' Przemysł
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. DHJ-59 53°35' 8°05'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 1080 km
5. Okres badań 01.06-08.11.1981 r
6. Poprawny namiar 297°
7. Wyniki namiarow:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość [kHz]	Wynik nam. [azymut]	Błąd ką- towy $\Delta\delta$
1	2	3	4	5	6
1	01.06	16.30	6913	297	0
2	03.06	16.00	8648	303	+6
3	03.06	23.15	1830	300	+3
4	05.06	12.47	6913	299	+2
5	06.06	13.15	6913	315	+18
6	09.06	00.10	1830	286	-11
7	11.06	09.55	6913	301	+4
8	12.06	14.27	16265	298	+1
9	12.06	18.51	6913	303	+6
10	17.06	13.33	8648	291	-6
11	18.06	18.31	6913	296	-1
12	19.06	22.22	1830	306	+9
13	21.06	19.43	2680	307	+10
14	23.06	00.51	1830	299	+2
15	24.06	00.30	2680	303	+6
16	25.06	14.33	6913	306	+9
17	25.06	16.30	16265	299	+2
18	27.06	23.30	1930	276	-1
19	29.06	10.27	6913	303	+6
20	30.06	16.43	16265	306	+9
21	02.07	01.33	2680	324	+27
22	03.07	13.50	6913	299	+2
23	04.07	17.45	8648	300	+3
24	08.07	19.10	1830	306	+9
25	09.07	21.33	8648	306	+9

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość [kHz]	Wynik nam. [azymut]	Błąd ką- towy $\Delta\delta$
1	2	3	4	5	6
26	11.07	14.15	6913	306	+9
27	12.07	17.25	6913	297	0
28	13.07	23.30	2680	296	-1
29	15.07	04.15	1830	303	+6
30	16.07	17.10	6913	304	+7
31	19.07	23.50	1830	300	+3
32	21.07	02.35	2680	297	0
33	21.07	06.41	8648	298	+1
34	23.07	15.28	6913	316	+19
35	24.07	16.31	16265	300	+3
36	25.07	21.50	6913	298	+1
37	26.07	23.30	2680	297	0
38	28.07	22.40	1830	306	+9
39	29.07	01.15	1830	300	+3
40	31.07	19.43	6930	301	+4
41	01.08	16.10	16265	303	+6
42	02.08	17.50	6913	293	-4
43	03.08	14.10	16265	298	+1
44	04.08	18.30	2680	306	+9
45	06.08	17.31	8648	289	+2
46	07.08	18.25	6913	298	+1
47	11.08	01.30	2680	297	0
48	15.08	03.28	2680	315	+18
49	16.08	17.43	8648	301	+4
50	17.08	18.51	16265	302	+5

1	2	3	4	5	6
51	18.08	19.23	8648	306	+9
52	19.08	21.33	6913	298	+1
53	23.08	23.32	1860	285	-12
54	25.08	04.25	2680	296	-1
55	29.08	06.30	1830	297	0
56	01.09	17.30	8648	315	+18
57	02.09	17.55	8648	306	+9
58	03.09	19.33	6913	301	+4
59	17.09	23.10	2680	293	-4
60	18.09	19.33	2680	298	+1
61	21.09	18.15	6913	301	+4
62	23.09	14.30	16265	299	+2
63	24.09	18.30	6913	314	+17
64	26.09	23.55	2680	303	+6
65	27.09	00.15	2680	289	-8
66	28.09	02.33	2680	293	-4
67	29.09	03.10	2680	306	+9
68	02.10	04.00	1830	313	+16
69	02.10	11.15	8648	298	+1
70	02.10	23.10	2680	297	0
71	04.10	21.10	2680	301	+3
72	05.10	20.53	2680	306	+9

1	2	3	4	5	6
73	06.10	20.50	2680	298	+1
74	08.10	18.33	6913	297	0
75	09.10	17.51	16265	300	+3
76	13.10	19.10	6913	301	+4
77	13.10	21.33	1830	298	+1
78	20.10	23.40	2680	299	+2
79	21.10	21.53	1830	300	+3
80	23.10	03.25	2680	313	+6
81	23.10	16.40	6913	314	+17
82	26.10	21.50	1830	301	+4
83	29.10	16.10	6913	287	-10
84	02.11	17.15	16265	298	+1
85	03.11	09.10	16265	306	+9
86	05.11	17.15	6913	301	+4
87	06.11	18.10	1830	300	+3
88	08.11	23.10	1830	300	+3

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy kątowe namiernika /±Δα/:

Błędy kątowe namiernika /±Δα/	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,09	0,26	0,34	0,45	0,57	0,63	0,72	0,73	0,74	0,89

b/ prawdopodobna inklinacja namiernika:

Inklinacja	Δα=0	+Δα	-Δα
Prawdopodobieństwo	0,09	0,77	0,14

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędów katowego radionamiernika  $\Delta d_c$  /

R-359

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 49°46' 22°52' Przemyśl
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. DHJ-49 50°45' 7°05'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 1088 km
5. Okres badań 01.06-06.10.1981 r
6. Poprawny namiar 282°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta d_c$ /
1	2	3	4	5	6
1	01.06	16.30	4932	280	-2
2	03.06	23.10	1970	282	0
3	04.06	22.10	3399	270	-12
4	06.06	17.10	4932	281	-1
5	07.06	23.10	1970	280	-2
6	08.06	21.10	4932	282	0
7	11.06	17.25	4932	281	-1
8	13.06	16.30	4932	284	+2
9	14.06	17.10	4932	279	-3
10	16.06	08.10	4932	269	-13
11	17.06	23.10	1970	282	0
12	19.06	21.15	3399	281	-1
13	20.06	16.16	4932	282	0
14	23.06	01.10	1970	283	+1
15	23.06	17.15	4932	285	+3
16	24.06	23.10	3399	279	-3
17	26.06	04.10	1970	281	-1
18	28.06	13.15	4932	282	0
19	29.06	23.30	1970	282	0
20	02.07	24.00	1970	283	+1
21	04.07	01.13	1970	279	-3
22	05.07	02.17	1970	276	-6
23	07.07	22.10	4932	279	-3
24	09.07	15.10	4932	283	+1
25	10.07	07.00	4932	282	0

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd ką- towy/ $\Delta d_c$ /
1	2	3	4	5	6
26	12.07	23.10	1970	282	0
27	13.07	02.20	1970	281	-1
28	19.07	08.20	4932	283	+1
29	21.07	10.40	4932	279	-3
30	22.07	13.50	4932	276	-6
31	25.07	05.00	1970	281	-1
32	26.07	21.15	4932	284	+2
33	28.07	00.13	1970	282	0
34	30.07	13.13	4932	281	-1
35	03.08	18.10	4932	293	+11
36	04.08	23.15	1970	282	0
37	04.08	23.19	3399	281	-1
38	05.08	23.10	3399	278	-4
39	06.08	00.16	1970	279	-3
40	07.08	17.13	4932	281	-1
41	08.08	18.10	4932	281	-1
42	09.08	23.10	3399	282	0
43	10.08	16.10	4932	284	+2
44	12.08	16.10	4932	280	-2
45	13.08	17.12	4932	282	0
46	14.08	18.10	4932	278	-4
47	16.08	22.15	3399	279	-3
48	17.08	23.10	1970	282	0
49	18.08	23.15	3399	281	-1
50	19.08	06.00	1970	281	-1



ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu katowego radionamiernika  $\Delta d$  /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 53°02' 20°55' Przasnysz
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. ONY-27 50°25' 4°00'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 1180 km
5. Okres badań 02.06-04.09.1981 r
6. Poprawny namiar 263°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd kątowy/ $\Delta d$ /
1	2	3	4	5	6
1	02.06	17.12	4581	265	+2
2	03.06	18.30	9871	263	0
3	04.06	05.00	7879	264	+1
4	04.06	16.20	7879	264	+1
5	04.06	23.40	3505	263	0
6	05.06	14.50	7879	268	+5
7	05.06	22.00	4581	264	+1
8	06.06	08.30	13937	265	+2
9	08.06	07.14	13937	264	+1
10	08.06	14.20	13937	264	+1
11	09.06	17.45	7878	263	0
12	10.06	11.48	9871	263	0
13	11.06	21.17	4581	263	0
14	12.06	00.12	4581	264	+1
15	12.06	07.00	9871	264	+1
16	12.06	17.40	9878	265	+2
17	13.06	09.53	7878	265	+2
18	14.06	16.15	13937	266	+3
19	15.06	19.03	7878	268	+5
20	18.06	08.14	13937	262	-1
21	18.06	20.05	7878	263	0
22	19.06	15.03	9871	263	0
23	24.06	12.13	7878	264	+1
24	25.06	15.30	13937	266	+3
25	25.06	19.10	13937	267	+4

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość /kHz/	Wynik nam. /azymut/	Błąd kątowy/ $\Delta d$ /
1	2	3	4	5	6
26	26.06	16.20	13937	261	-2
27	29.06	15.10	7878	258	-5
28	30.06	00.15	4581	262	-1
29	30.06	17.00	7878	269	+6
30	01.07	06.15	7693	264	+1
31	04.07	08.20	13937	265	+2
32	05.07	15.10	13937	264	+1
33	06.07	03.00	7878	265	+2
34	06.07	14.07	13937	265	+2
35	06.07	23.08	4581	264	+1
36	08.07	19.20	9871	264	+1
37	09.07	05.00	7877	265	+2
38	09.07	07.30	13937	263	0
39	10.07	13.40	13937	263	0
40	12.07	10.12	13937	263	0
41	12.07	20.46	13937	264	+1
42	13.07	15.15	9871	265	+2
43	15.07	17.01	5737	265	+2
44	16.07	16.25	13937	266	+3
45	18.07	06.25	13937	263	0
46	18.07	19.03	7879	262	-1
47	18.07	19.50	7879	264	+1
48	21.07	11.17	13937	266	+3
49	21.07	15.38	13937	268	+5
50	22.07	21.40	7878	262	-1

1	2	3	4	5	6
51	23.07	20.50	7878	266	+3
52	23.07	23.48	4581	263	0
53	24.07	14.05	13937	264	+1
54	25.07	22.07	9871	264	+1
55	30.07	07.00	9871	265	+2
56	02.08	07.15	13937	264	+1
57	04.08	20.05	7878	266	+3
58	04.08	23.07	4581	263	0
59	05.08	15.01	13937	268	+5
60	06.08	07.20	13937	260	-3
61	08.08	18.10	9871	262	-1
62	09.08	11.40	13937	262	-1
63	10.08	12.05	13937	267	+4
64	11.08	16.21	9871	268	+5
65	14.08	17.00	7878	264	+1
66	15.08	10.06	13937	264	+1
67	15.08	22.00	7878	264	+1
68	16.08	15.27	7878	265	+2
69	16.08	17.55	7878	264	+1
70	16.08	23.40	4581	264	+1
71	20.08	06.46	4581	266	+3
72	20.08	22.17	4581	264	+1

1	2	3	4	5	6
73	22.08	12.20	13937	264	+1
74	23.08	09.30	9871	265	+2
75	23.08	19.40	9871	263	0
76	27.08	05.20	7693	266	+3
77	27.08	20.35	4581	266	+3
78	28.08	00.25	4581	266	+3
79	29.08	17.13	7878	268	+5
80	29.08	21.00	7693	265	+2
81	29.08	18.06	7878	265	+2
82	30.08	15.09	7878	265	+2
83	30.08	12.00	13937	266	+3
84	01.09	18.44	7878	266	+3
85	01.09	10.00	13937	266	+3
86	02.09	13.46	13937	267	+4
87	03.09	05.00	9871	264	+1
88	04.09	09.12	13937	265	+2

8. Podsumowanie wyników:

a/ prawdopodobne błędy katowe namiernika /±Δα/:

Błędy katowe namiernika /±Δα/	0	1°	2°	3°	4°	5°	6°	7°	8°	9°
Prawdopodobieństwo	0,16	0,51	0,72	0,88	0,92	1,00				

b/ prawdopodobna inklinacja namiernika:

Inklinacja	Δα=0	+Δα	-Δα
Prawdopodobieństwo	0,16	0,10	0,74

ARKUSZ NAMIERZANIA

/badanie błędu kątownego radionamiernika  $\Delta d$  /

1. Typ radionamiernika R-359
2. Położenie radionamiernika 49°46' 22°52' Przemysł
3. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. ONY-27 50°25' 4°00'
4. Odległość od radionamiernika do namierzanej rdst. 1320 km
5. Okres badań 02.06-04.09.1981 r
6. Poprawny namiar 281°
7. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość [kHz]	Wynik nam. [azymut]	Błąd ką- towy $\Delta d$
1	2	3	4	5	6
1	02.06	17.12	4581	279	-2
2	03.06	18.30	9871	280	-1
3	04.06	05.00	7879	281	0
4	04.06	16.20	7879	280	-1
5	04.06	23.40	3505	277	-4
6	05.06	14.50	7879	284	+3
7	05.06	22.00	4581	281	0
8	06.06	08.30	13937	281	0
9	08.06	07.14	13937	281	0
10	08.06	14.20	13937	280	-1
11	09.06	17.45	7879	280	-1
12	10.06	11.48	9871	277	-4
13	11.06	21.17	4581	279	-2
14	12.06	00.12	4581	279	-2
15	12.06	07.00	9871	281	0
16	12.06	17.40	9878	281	0
17	13.06	09.53	7878	286	+5
18	14.06	16.15	13937	270	-11
19	15.06	19.03	7878	287	+6
20	18.06	08.14	13937	281	0
21	18.06	20.05	7878	281	0
22	19.06	15.03	9871	281	0
23	24.06	12.13	7878	281	0
24	25.06	15.30	13937	284	+3
25	25.06	19.10	13937	280	-1

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość [kHz]	Wynik nam. [azymut]	Błąd ką- towy $\Delta d$
1	2	3	4	5	6
26	26.06	16.20	13937	280	-1
27	29.06	15.10	7878	281	0
28	30.06	00.15	4581	281	0
29	30.06	17.00	7878	284	+3
30	10.07	06.15	7693	282	+1
31	04.07	08.20	13937	278	+3
32	05.07	15.10	13937	281	0
33	06.07	03.00	7878	280	-1
34	06.07	14.07	13937	281	0
35	06.07	23.08	4581	281	0
36	08.07	19.20	9871	281	0
37	09.07	05.00	7877	281	0
38	09.07	07.30	13937	280	-1
39	10.07	13.40	13937	281	0
40	12.07	10.12	13937	279	-2
41	12.07	20.46	13937	279	-2
42	13.07	15.15	9871	280	-1
43	15.07	17.01	5737	280	-1
44	16.07	16.25	13937	280	-1
45	18.07	06.23	13937	280	-1
46	18.07	19.03	7879	281	0
47	18.07	19.50	7879	281	0
48	21.07	11.17	13937	283	+2
49	21.07	15.38	13937	280	-1
50	22.07	21.40	7878	280	-1

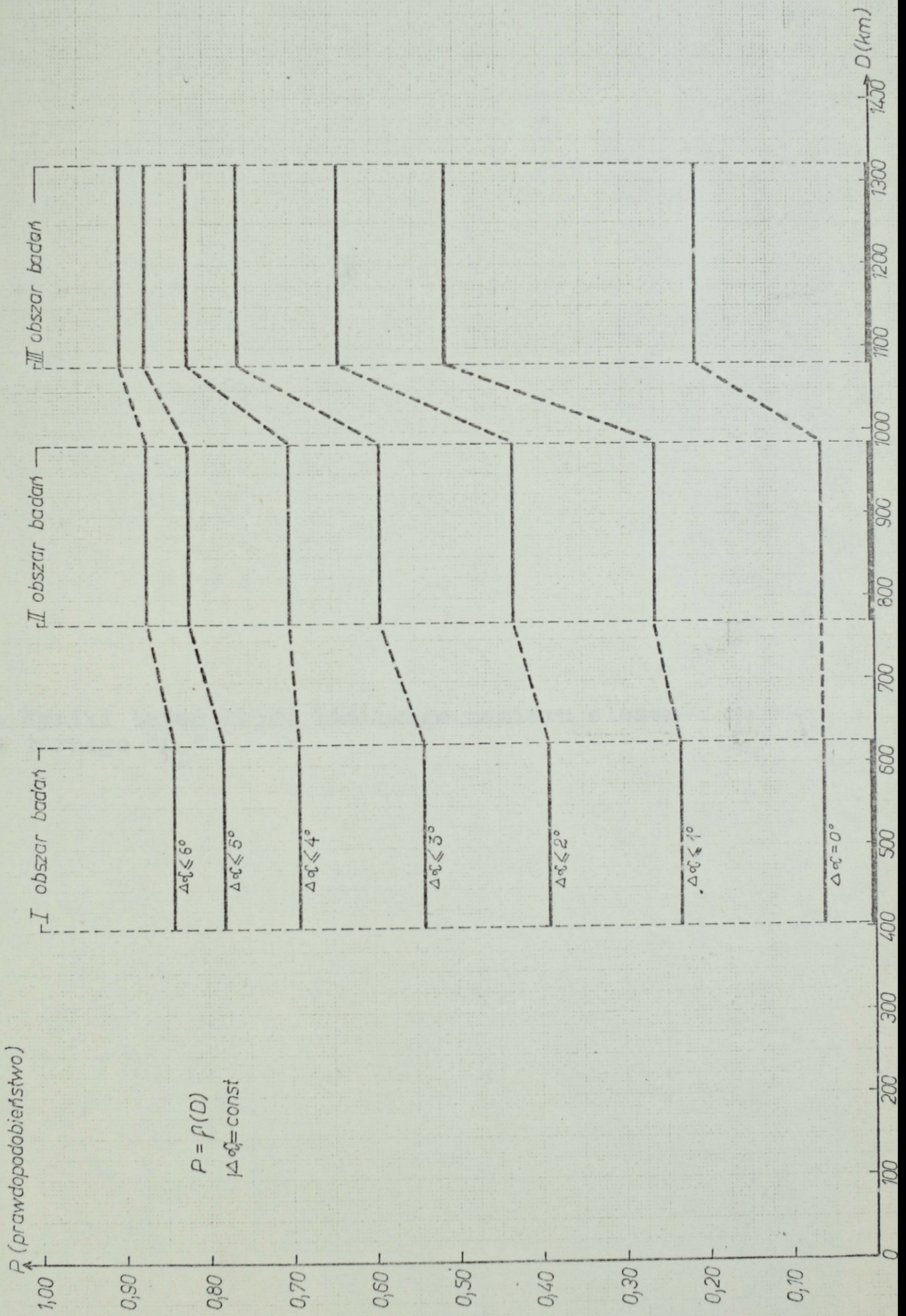


1.1.5. Zestawienie prawdopodobnych błędów kątowych radionamiernika "14C" w zależności od odległości do namierzanego źródła /radiostacji/

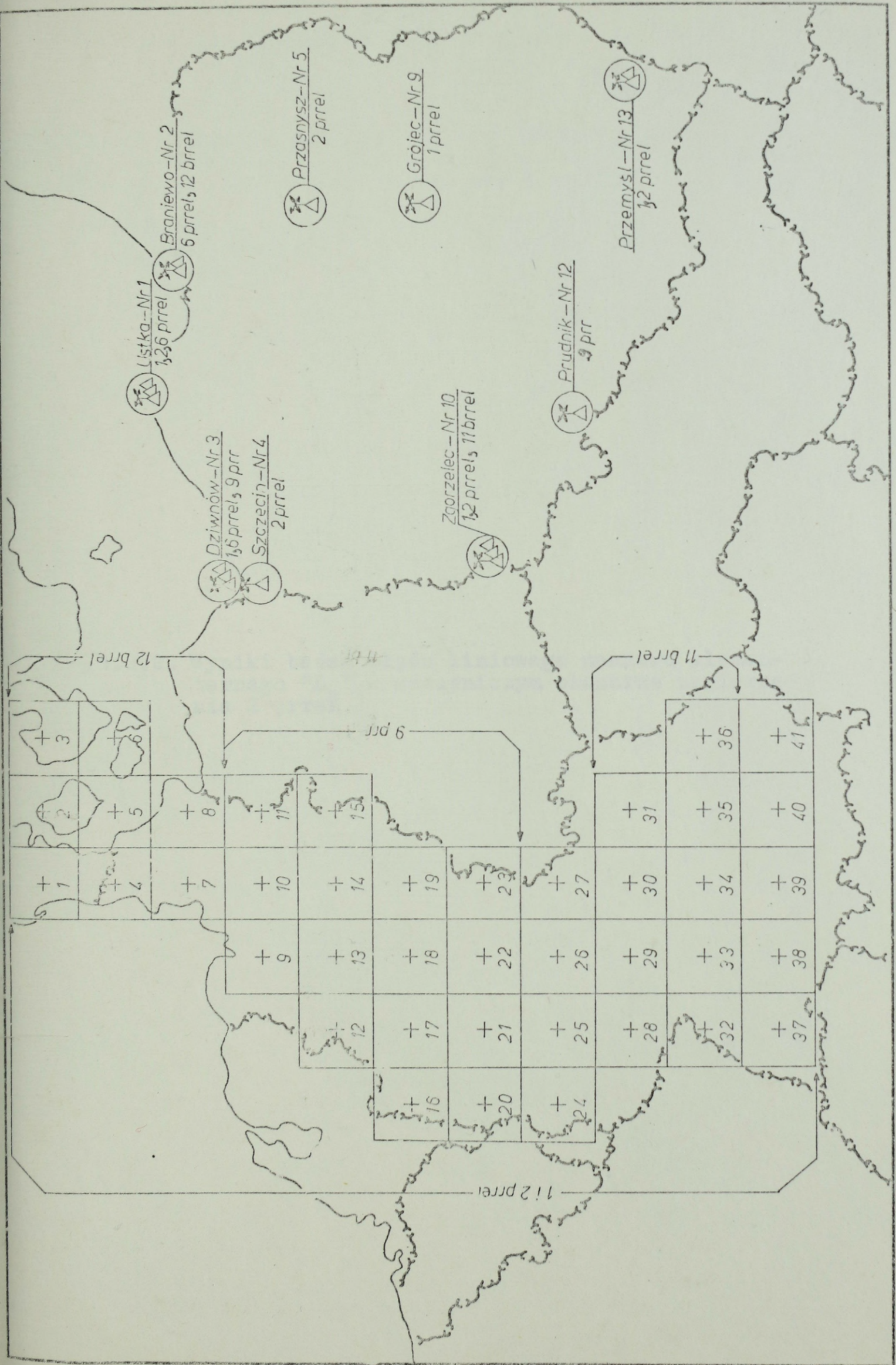
P dla $\pm \Delta \alpha$ (km)	I OBSZAR BADAŃ								II OBSZAR BADAŃ								III OBSZAR BADAŃ					
	404	488	540	548	568	572	624	srednio	768	768	772	816	836	936	968	984	srednio	1080	1088	1180	1320	srednio
0°	0,11	0,16	0,14	0,05	0,06	0,03	0,00	0,06	0,05	0,05	0,12	0,06	0,03	0,05	0,09	0,04	0,06	0,09	0,25	0,16	0,35	0,21
1°	0,28	0,34	0,17	0,40	0,10	0,09	0,24	0,23	0,06	0,19	0,33	0,13	0,27	0,34	0,54	0,28	0,26	0,26	0,62	0,51	0,68	0,51
2°	0,46	0,49	0,23	0,60	0,39	0,18	0,40	0,39	0,19	0,51	0,47	0,29	0,34	0,56	0,66	0,49	0,43	0,34	0,72	0,72	0,79	0,64
3°	0,49	0,67	0,39	0,69	0,63	0,37	0,55	0,54	0,20	0,65	0,61	0,54	0,54	0,72	0,81	0,65	0,59	0,45	0,83	0,88	0,89	0,76
4°	0,60	0,87	0,54	0,81	0,77	0,56	0,73	0,69	0,46	0,76	0,77	0,55	0,58	0,84	0,89	0,81	0,70	0,57	0,90	0,92	0,92	0,82
5°	0,68	0,93	0,63	0,93	0,87	0,65	0,80	0,78	0,77	0,84	0,82	0,74	0,73	0,89	0,90	0,92	0,82	0,63	0,91	1,00	0,95	0,87
6°	0,71	0,96	0,73	0,94	0,88	0,80	0,86	0,84	0,81	0,86	0,92	0,82	0,79	0,96	0,91	0,96	0,87	0,72	0,94		0,97	0,90
7°	0,84	0,97	0,78	0,94	0,95	0,82	0,90	0,88	0,88	0,91	0,94	0,93	0,89	0,98	0,96	0,97	0,93	0,73	0,94		0,97	0,91
8°	0,88	0,97	0,89	0,98	0,96	0,90	0,91	0,92	0,94	0,91	0,95	0,93	0,95	1,00	0,96	0,98	0,95	0,74	0,94		0,97	0,92
9°	0,89	0,98	0,92	0,98	0,96	0,92	0,94	0,94	0,95	0,91	0,97	0,94	0,97		0,97	0,98	0,96	0,89	0,95		0,97	0,95

LEGENDA P – prawdopodobieństwo ; D – odległość radionamiernika do namierzonej radiostacji ;  
 $\pm \Delta \alpha$  – błąd kątowy radionamiernika

radiostacja / P dla $\alpha \neq 0$												Wielkość próbki (liczba pomiarów)
D (km) - obszary badań		0	10°	20°	30°	40°	50°	60°	70°	80°	90°	
I	404-624	0,06	0,23	0,39	0,54	0,69	0,78	0,84	0,88	0,92	0,94	610
II	768-984	0,06	0,26	0,43	0,59	0,70	0,82	0,87	0,93	0,95	0,96	698
III	1080-1320	0,21	0,51	0,64	0,76	0,82	0,87	0,90	0,91	0,92	0,95	350



1.2. Wyniki badań błędu liniowego namiaru elementarnego "L<sub>p</sub>"



Skala 1 : 5 714 286

1.2.2. Wyniki badań błędu liniowego namiaru elementarnego "L" w zasadniczym obszarze namierzenia 2 prre<sup>1</sup>

Tabela Nr 1 (2 prrel)

Para radionamierników: Nr 1 (Ustka) - Nr 4 (Dołuje)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A' A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=232.0EKMJ, BETA= 3.00ESTJ, GAMMA= 3.00ESTJ

NUMER	SA	ALFA	* DELTA	A' A
! KWADRATU!	! EKMJ !	! ESTJ !	! ESTJ !	! EKMJ !
1	448.0	55.00	* 18.45	149.6
2	396.0	59.00	* 22.78	108.3
3	328.0	65.00	* 30.23	69.2
4	440.0	45.00	* 15.84	170.2
5	364.0	48.00	* 21.80	103.7
6	288.0	53.00	* 31.52	58.6
7	428.0	34.00	* 12.12	214.9
8	348.0	36.00	* 17.79	120.3
9	512.0	25.00	* 5.41	570.3
10	432.0	25.00	* 7.74	337.1
11	352.0	23.00	* 10.11	211.0
12	600.0	18.00	* 1.08	3351.3
13	524.0	16.00	* 1.31	2398.9
14	448.0	13.00	* 1.12	2409.0
15	372.0	10.00	* 0.84	2658.4
16	700.0	13.00	* 178.38	??
17	624.0	11.00	* 178.20	??
18	548.0	8.00	* 177.53	??
19	476.0	5.00	* 176.59	??
20	728.0	7.00	* 176.28	??
21	656.0	4.00	* 175.46	??
22	584.0	1.00	* 174.41	??
23	520.0	3.00	* 175.41	??
24	764.0	2.00	* 174.62	??
25	692.0	2.00	* 174.69	??
26	632.0	5.00	* 175.90	??
27	568.0	100.00	* 16.77	207.9
28	740.0	7.00	* 176.24	??
29	680.0	11.00	* 177.84	??
30	620.0	16.00	* 0.10	36941.8
31	568.0	21.00	* 2.68	1272.5
32	792.0	11.00	* 177.27	??
33	736.0	16.00	* 179.09	??
34	684.0	20.00	* 0.81	5065.3
35	632.0	26.00	* 3.45	1100.9
36	592.0	32.00	* 6.19	577.4
37	848.0	15.00	* 178.13	??
38	796.0	19.00	* 179.54	??
39	748.0	24.00	* 1.37	3292.3
40	700.0	29.00	* 3.38	1245.8
41	668.0	35.00	* 5.61	718.4

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 1 (2 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

6	3	5	2	8	1	4	27	11	7
10	9	36	41	35	40	31	13	14	15
39	12	34	30						

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 24

Tabela Nr 2(2 prrel)

Para radionamierników: Nr 1(Ustka) - Nr 5(Przasnysz)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=272.0[CKM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

NUMER KWADRATU	SA [CKM]	ALFA [EST]	* *	DELTA [EST]	A'A [CKM]
1	672.0	158.00	*	2.98	1354.7
2	596.0	161.00	*	2.91	1232.7
3	524.0	165.00	*	2.20	1433.8
4	648.0	152.00	*	5.65	691.8
5	572.0	154.00	*	6.46	534.4
6	492.0	156.00	*	7.68	387.0
7	636.0	145.00	*	8.42	457.2
8	560.0	146.00	*	10.10	336.2
9	712.0	139.00	*	8.58	502.1
10	632.0	139.00	*	10.49	365.5
11	552.0	139.00	*	12.99	258.8
12	796.0	132.00	*	8.66	556.4
13	720.0	132.00	*	10.23	426.8
14	640.0	130.00	*	12.83	303.9
15	560.0	129.00	*	15.86	216.4
16	892.0	128.00	*	7.82	689.5
17	812.0	127.00	*	9.39	523.9
18	736.0	125.00	*	11.40	392.2
19	656.0	124.00	*	13.76	290.9
20	912.0	123.00	*	8.35	660.8
21	832.0	122.00	*	9.90	509.5
22	760.0	120.00	*	11.76	393.1
23	684.0	117.00	*	14.25	293.2
24	940.0	118.00	*	8.63	659.6
25	864.0	116.00	*	10.18	514.8
26	792.0	114.00	*	11.91	404.3
27	720.0	111.00	*	14.09	312.0
28	900.0	112.00	*	10.00	545.7
29	828.0	109.00	*	11.70	430.1
30	760.0	106.00	*	13.57	341.7
31	696.0	102.00	*	15.67	272.0
32	940.0	107.00	*	9.78	582.5
33	872.0	105.00	*	11.16	474.6
34	808.0	101.00	*	12.78	385.0
35	744.0	98.00	*	14.53	312.8
36	688.0	93.00	*	16.34	258.3
37	984.0	103.00	*	9.35	637.3
38	920.0	100.00	*	10.58	527.9
39	860.0	97.00	*	11.85	441.5
40	800.0	93.00	*	13.27	367.5
41	748.0	89.00	*	14.61	313.0

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 2 (2 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

15	36	11	31	19	23	14	27	35	41
8	30	10	40	34	6	18	22	26	13
29	39	7	33	9	21	25	17	38	5
28	12	32	37	24	20	16	4	2	1
3									

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 41

Tabela Nr 3 (2 prrel)

Pars radionamierników: Nr I(Ustka) - Nr IO(Sulików)

PROGRAM KWANAM STR. 1

ORLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=416.0CKM], BETA= 3.00EST], GAMMA= 3.00EST]

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA!	! A'A !
! KWADRATU!	! CKM] !	! EST] !	! EST] !	! CKM] !
! 1 !	! 544.0 !	! 102.00 *	! 35.22 !	! 100.5 !
! 2 !	! 484.0 !	! 107.00 *	! 39.23 !	! 81.7 !
! 3 !	! 424.0 !	! 104.00 *	! 45.42 !	! 63.8 !
! 4 !	! 500.0 !	! 94.00 *	! 39.10 !	! 84.7 !
! 5 !	! 432.0 !	! 99.00 *	! 45.07 !	! 65.4 !
! 6 !	! 368.0 !	! 106.00 *	! 51.94 !	! 50.2 !
! 7 !	! 468.0 !	! 85.00 *	! 41.82 !	! 75.1 !
! 8 !	! 392.0 !	! 89.00 *	! 49.90 !	! 55.1 !
! 9 !	! 524.0 !	! 74.00 *	! 36.17 !	! 94.7 !
! 10 !	! 444.0 !	! 75.00 *	! 43.22 !	! 69.4 !
! 11 !	! 364.0 !	! 77.00 *	! 52.84 !	! 49.1 !
! 12 !	! 596.0 !	! 65.00 *	! 29.77 !	! 127.6 !
! 13 !	! 516.0 !	! 65.00 *	! 35.10 !	! 95.6 !
! 14 !	! 436.0 !	! 65.00 *	! 42.23 !	! 69.4 !
! 15 !	! 356.0 !	! 65.00 *	! 52.12 !	! 48.5 !
! 16 !	! 680.0 !	! 58.00 *	! 23.79 !	! 178.6 !
! 17 !	! 600.0 !	! 58.00 *	! 27.75 !	! 136.8 !
! 18 !	! 520.0 !	! 57.00 *	! 32.62 !	! 102.6 !
! 19 !	! 444.0 !	! 55.00 *	! 38.52 !	! 76.0 !
! 20 !	! 696.0 !	! 52.00 *	! 21.35 !	! 202.3 !
! 21 !	! 616.0 !	! 50.00 *	! 24.28 !	! 158.7 !
! 22 !	! 536.0 !	! 48.00 *	! 28.18 !	! 120.5 !
! 23 !	! 464.0 !	! 45.00 *	! 32.43 !	! 92.0 !
! 24 !	! 720.0 !	! 46.00 *	! 18.39 !	! 241.1 !
! 25 !	! 640.0 !	! 43.00 *	! 20.37 !	! 194.5 !
! 26 !	! 568.0 !	! 40.00 *	! 22.53 !	! 156.9 !
! 27 !	! 500.0 !	! 36.00 *	! 24.60 !	! 127.2 !
! 28 !	! 676.0 !	! 37.00 *	! 16.25 !	! 255.0 !
! 29 !	! 608.0 !	! 33.00 *	! 16.88 !	! 221.0 !
! 30 !	! 540.0 !	! 30.00 *	! 18.34 !	! 181.3 !
! 31 !	! 480.0 !	! 23.00 *	! 16.63 !	! 176.9 !
! 32 !	! 716.0 !	! 32.00 *	! 12.59 !	! 346.3 !
! 33 !	! 652.0 !	! 28.00 *	! 12.44 !	! 318.8 !
! 34 !	! 592.0 !	! 23.00 *	! 11.39 !	! 315.6 !
! 35 !	! 536.0 !	! 17.00 *	! 8.96 !	! 362.1 !
! 36 !	! 484.0 !	! 10.00 *	! 4.37 !	! 666.2 !
! 37 !	! 764.0 !	! 27.00 *	! 8.95 !	! 516.8 !
! 38 !	! 704.0 !	! 22.00 *	! 7.63 !	! 557.3 !
! 39 !	! 648.0 !	! 18.00 *	! 6.47 !	! 604.2 !
! 40 !	! 600.0 !	! 12.00 *	! 3.30 !	! 1092.2 !
! 41 !	! 556.0 !	! 5.00 *	! 178.34 !	! ?? !

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 3 (2 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

15	11	6	8	3	5	14	10	7	19
2	4	23	9	13	1	18	22	27	12
17	26	21	31	16	30	25	20	29	24
28	34	33	32	35	37	38	39	36	40

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 40

Tabela Nr 4 (2 prrel)

Para radionamiernikow: Nr I(Ustka) - Nr I3(Przemysl)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=624.0CKM, BETA= 3.00EST, GAMMA= 3.00EST

NUMER KWADRATU	SA CKM	ALFA EST	*	DELTA EST	A'A CKM
1	804.0	152.00	*	17.22	286.7
2	732.0	155.00	*	17.76	253.2
3	664.0	159.00	*	17.37	234.5
4	764.0	147.00	*	22.10	214.8
5	692.0	150.00	*	23.51	183.5
6	624.0	153.00	*	25.19	155.1
7	736.0	141.00	*	27.04	171.6
8	660.0	143.00	*	30.23	139.1
9	792.0	134.00	*	27.86	179.8
10	712.0	135.00	*	31.49	144.8
11	632.0	137.00	*	35.68	115.3
12	860.0	127.00	*	27.72	196.2
13	780.0	128.00	*	30.89	161.5
14	700.0	129.00	*	34.84	130.4
15	620.0	129.00	*	40.33	102.2
16	936.0	122.00	*	26.46	222.9
17	856.0	122.00	*	29.49	184.7
18	776.0	122.00	*	33.13	151.1
19	696.0	122.00	*	37.58	121.7
20	940.0	117.00	*	27.61	215.3
21	860.0	117.00	*	30.67	179.2
22	780.0	116.00	*	34.56	146.4
23	700.0	116.00	*	39.00	118.7
24	952.0	113.00	*	28.06	214.9
25	872.0	112.00	*	31.27	178.7
26	796.0	110.00	*	35.03	147.7
27	716.0	109.00	*	39.49	120.2
28	888.0	107.00	*	31.48	180.9
29	816.0	105.00	*	34.86	152.1
30	740.0	103.00	*	38.98	125.6
31	664.0	101.00	*	43.81	102.7
32	916.0	102.00	*	31.01	189.1
33	844.0	100.00	*	34.14	160.2
34	768.0	98.00	*	37.94	133.3
35	700.0	95.00	*	41.94	112.0
36	628.0	91.00	*	46.83	92.3
37	948.0	97.00	*	30.23	200.2
38	876.0	95.00	*	33.10	170.8
39	804.0	92.00	*	36.40	144.5
40	740.0	90.00	*	39.72	123.7
41	676.0	85.00	*	43.44	105.2

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 4 (2 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

36	15	31	41	35	11	23	27	19	40
30	14	34	8	39	10	22	26	18	29
6	33	13	38	7	25	21	9	28	5
17	32	12	37	4	24	20	16	3	2
1									

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 41

Tabela Nr 5 (2 prrel)

Para radionamierników: Nr 4 (Dołuje) - Nr 5 (Przasnysz)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=436.0[KM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

NUMER	SA	ALFA	DELTA	A'A
[KWADRATU]	[KM]	[EST]	[EST]	[KM]
1	612.0	20.00	9.59	386.4
2	540.0	22.00	13.87	237.4
3	476.0	28.00	22.55	131.2
4	576.0	12.00	4.41	786.6
5	504.0	15.00	9.40	324.6
6	432.0	20.00	18.85	141.1
7	556.0	3.00	176.78	??
8	480.0	6.00	0.82	3509.9
9	624.0	175.00	177.97	??
10	544.0	176.00	177.81	??
11	464.0	176.00	178.81	??
12	704.0	168.00	2.11	2009.9
13	624.0	167.00	4.15	905.1
14	544.0	167.00	6.12	535.8
15	464.0	166.00	10.26	273.9
16	792.0	162.00	4.43	1076.9
17	712.0	161.00	6.41	670.5
18	636.0	160.00	8.88	433.4
19	556.0	159.00	12.37	273.3
20	808.0	157.00	6.81	716.2
21	732.0	155.00	9.44	469.6
22	656.0	153.00	12.74	313.5
23	580.0	151.00	17.00	209.4
24	832.0	152.00	8.80	572.4
25	756.0	149.00	11.95	384.6
26	684.0	147.00	15.13	276.5
27	612.0	146.00	18.53	203.5
28	792.0	144.00	13.30	363.1
29	720.0	142.00	16.32	270.5
30	652.0	138.00	20.74	194.7
31	588.0	133.00	26.16	141.4
32	832.0	139.00	14.26	356.2
33	764.0	136.00	17.34	270.7
34	700.0	133.00	20.77	208.8
35	640.0	128.00	25.27	158.9
36	584.0	123.00	30.04	124.0
37	876.0	135.00	14.56	367.5
38	816.0	132.00	17.15	292.3
39	756.0	128.00	20.37	229.8
40	700.0	123.00	24.05	182.0
41	648.0	118.00	27.82	147.4

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 5 (2 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

36	3	6	31	41	35	40	30	27	34
23	39	2	29	33	19	15	26	38	22
5	32	28	37	25	1	18	21	14	24
17	20	4	13	16	12	8			

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 37

Tabela Nr 6 (2 prrel)

Para radionamirników: Nr 4 (Dołuje) - Nr 10 (Sulików)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=260.0CKM, BETA= 3.00ESTJ, GAMMA= 3.00ESTJ

NUMER KWADRATU	SA CKM	ALFA ESTJ	*	DELTA ESTJ	A'A CKM
1	504.0	143.00	*	12.40	247.4
2	452.0	150.00	*	11.41	240.7
3	412.0	159.00	*	8.10	307.5
4	448.0	136.00	*	17.76	155.2
5	388.0	143.00	*	18.43	129.6
6	344.0	153.00	*	15.82	133.1
7	396.0	127.00	*	24.44	101.4
8	336.0	134.00	*	27.21	77.9
9	436.0	112.00	*	25.25	108.4
10	360.0	116.00	*	30.74	74.9
11	308.0	122.00	*	35.06	57.1
12	500.0	101.00	*	22.70	137.3
13	420.0	102.00	*	27.81	95.6
14	340.0	103.00	*	35.11	63.0
15	272.0	106.00	*	43.98	41.9
16	580.0	92.00	*	19.25	186.0
17	496.0	92.00	*	23.36	132.6
18	416.0	92.00	*	28.69	92.1
19	336.0	92.00	*	36.29	60.5
20	584.0	84.00	*	18.98	189.9
21	504.0	82.00	*	22.69	138.4
22	432.0	80.00	*	27.09	100.7
23	352.0	77.00	*	33.81	67.4
24	664.0	77.00	*	15.64	260.0
25	528.0	74.00	*	20.74	157.8
26	456.0	71.00	*	24.40	117.0
27	384.0	66.00	*	28.94	84.3
28	564.0	67.00	*	18.14	191.5
29	492.0	62.00	*	20.64	147.7
30	428.0	57.00	*	23.30	114.6
31	368.0	49.00	*	25.35	91.1
32	604.0	60.00	*	15.35	240.8
33	540.0	55.00	*	16.72	198.3
34	484.0	49.00	*	17.60	169.1
35	428.0	42.00	*	18.12	145.4
36	388.0	32.00	*	15.80	150.3
37	652.0	54.00	*	12.57	315.8
38	596.0	49.00	*	13.07	277.9
39	544.0	43.00	*	13.07	253.6
40	496.0	36.00	*	12.31	245.2
41	460.0	27.00	*	9.58	290.8

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 6 (2 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW	W	PORZADKU	ROSNACYCH	WARTOSCI	A'A:					
15	11	19	14	23	10	8	27	31	18	
13	22	7	9	30	26	5	17	6	12	
21	35	29	36	4	25	34	16	20	28	
33	2	32	40	1	39	24	38	41	3	
37										

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 41

Tabela Nr 7 (2 prrel)

Para radionamierników: Nr 4 (Dołuje) - Nr 13 (Przemysł)  
PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=680.0CKM], BETA= 3.00EST], GAMMA= 3.00EST]

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA !	! A'A !
! KWADRATU !	! CKM] !	! EST] * !	! EST] !	! CKM] !
! 1 !	! 748.0 !	! 0.50 * !	! 174.57 !	! ?? !
! 2 !	! 684.0 !	! 2.00 * !	! 176.64 !	! ?? !
! 3 !	! 628.0 !	! 8.00 * !	! 6.03 !	! 627.1 !
! 4 !	! 704.0 !	! 175.00 * !	! 0.27 !	! 15910.6 !
! 5 !	! 636.0 !	! 178.00 * !	! 176.99 !	! ?? !
! 6 !	! 576.0 !	! 3.00 * !	! 179.42 !	! ?? !
! 7 !	! 664.0 !	! 168.00 * !	! 10.10 !	! 398.2 !
! 8 !	! 588.0 !	! 171.00 * !	! 9.20 !	! 386.2 !
! 9 !	! 708.0 !	! 160.00 * !	! 17.12 !	! 253.6 !
! 10 !	! 632.0 !	! 162.00 * !	! 19.08 !	! 204.0 !
! 11 !	! 560.0 !	! 165.00 * !	! 20.46 !	! 168.9 !
! 12 !	! 768.0 !	! 152.00 * !	! 21.34 !	! 223.1 !
! 13 !	! 692.0 !	! 153.00 * !	! 24.46 !	! 176.8 !
! 14 !	! 612.0 !	! 155.00 * !	! 28.18 !	! 137.2 !
! 15 !	! 536.0 !	! 157.00 * !	! 33.67 !	! 102.4 !
! 16 !	! 840.0 !	! 146.00 * !	! 22.43 !	! 232.9 !
! 17 !	! 756.0 !	! 146.00 * !	! 26.23 !	! 181.2 !
! 18 !	! 676.0 !	! 147.00 * !	! 30.26 !	! 142.3 !
! 19 !	! 596.0 !	! 147.00 * !	! 36.65 !	! 106.1 !
! 20 !	! 836.0 !	! 140.00 * !	! 26.07 !	! 201.6 !
! 21 !	! 756.0 !	! 140.00 * !	! 29.93 !	! 160.8 !
! 22 !	! 676.0 !	! 140.00 * !	! 34.88 !	! 125.7 !
! 23 !	! 596.0 !	! 140.00 * !	! 41.39 !	! 96.1 !
! 24 !	! 844.0 !	! 135.00 * !	! 28.22 !	! 189.4 !
! 25 !	! 760.0 !	! 134.00 * !	! 32.82 !	! 149.1 !
! 26 !	! 684.0 !	! 133.00 * !	! 38.00 !	! 118.4 !
! 27 !	! 608.0 !	! 132.00 * !	! 44.41 !	! 92.8 !
! 28 !	! 780.0 !	! 128.00 * !	! 34.30 !	! 147.3 !
! 29 !	! 700.0 !	! 127.00 * !	! 39.44 !	! 117.5 !
! 30 !	! 624.0 !	! 125.00 * !	! 45.77 !	! 93.2 !
! 31 !	! 552.0 !	! 122.00 * !	! 53.29 !	! 74.0 !
! 32 !	! 800.0 !	! 123.00 * !	! 35.02 !	! 148.4 !
! 33 !	! 728.0 !	! 121.00 * !	! 39.68 !	! 121.7 !
! 34 !	! 652.0 !	! 118.00 * !	! 45.67 !	! 97.6 !
! 35 !	! 580.0 !	! 115.00 * !	! 52.30 !	! 78.8 !
! 36 !	! 512.0 !	! 111.00 * !	! 59.73 !	! 64.0 !
! 37 !	! 832.0 !	! 118.00 * !	! 34.90 !	! 154.9 !
! 38 !	! 764.0 !	! 115.00 * !	! 39.17 !	! 129.1 !
! 39 !	! 696.0 !	! 112.00 * !	! 43.95 !	! 107.3 !
! 40 !	! 624.0 !	! 108.00 * !	! 49.85 !	! 87.7 !
! 41 !	! 560.0 !	! 104.00 * !	! 55.81 !	! 73.0 !

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 7 (2 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

36	41	31	35	40	27	30	23	34	15
19	39	29	26	33	22	38	14	18	28
32	25	37	21	11	13	17	24	20	10
12	16	9	8	7	3	4			

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 37

Tabela Nr 8 (2 prrel)

Para radionamierników: Nr 5 (Przasnysz) - Nr 10 (Sulików)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=436.0[KM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA!	! A'A !
! KWADRATU!	[KM]	[EST]	[EST]	[KM]
! 1 !	! 680.0!	! 65.00 *	! 26.93!	! 159.3!
! 2 !	! 616.0!	! 68.00 *	! 30.88!	! 127.6!
! 3 !	! 560.0!	! 74.00 *	! 35.42!	! 103.0!
! 4 !	! 632.0!	! 58.00 *	! 27.59!	! 144.8!
! 5 !	! 568.0!	! 62.00 *	! 32.48!	! 112.5!
! 6 !	! 488.0!	! 68.00 *	! 39.98!	! 81.1!
! 7 !	! 600.0!	! 51.00 *	! 27.05!	! 140.0!
! 8 !	! 528.0!	! 55.00 *	! 33.19!	! 102.6!
! 9 !	! 648.0!	! 42.00 *	! 20.92!	! 192.0!
! 10 !	! 568.0!	! 44.00 *	! 26.02!	! 137.2!
! 11 !	! 492.0!	! 47.00 *	! 32.88!	! 96.3!
! 12 !	! 708.0!	! 34.00 *	! 14.83!	! 291.8!
! 13 !	! 628.0!	! 35.00 *	! 18.36!	! 210.6!
! 14 !	! 552.0!	! 37.00 *	! 23.39!	! 147.2!
! 15 !	! 472.0!	! 37.00 *	! 29.25!	! 102.5!
! 16 !	! 784.0!	! 28.00 *	! 9.80!	! 484.8!
! 17 !	! 70428.!	! 704.00 *	! 173.90!	! ?? !
! 18 !	! 624.0!	! 28.00 *	! 14.49!	! 263.0!
! 19 !	! 544.0!	! 28.00 *	! 18.14!	! 184.4!
! 20 !	! 788.0!	! 22.00 *	! 6.65!	! 715.2!
! 21 !	! 704.0!	! 21.00 *	! 7.79!	! 546.0!
! 22 !	! 624.0!	! 21.00 *	! 9.92!	! 381.2!
! 23 !	! 548.0!	! 20.00 *	! 11.91!	! 279.5!
! 24 !	! 800.0!	! 17.00 *	! 3.77!	! 1278.5!
! 25 !	! 720.0!	! 15.00 *	! 3.79!	! 1143.4!
! 26 !	! 640.0!	! 13.00 *	! 3.84!	! 1004.3!
! 27 !	! 564.0!	! 12.00 *	! 4.70!	! 722.6!
! 28 !	! 740.0!	! 9.00 *	! 179.76!	! ?? !
! 29 !	! 664.0!	! 7.00 *	! 179.13!	! ?? !
! 30 !	! 592.0!	! 4.00 *	! 177.40!	! ?? !
! 31 !	! 520.0!	! 1.00 *	! 175.02!	! ?? !
! 32 !	! 768.0!	! 4.00 *	! 176.47!	! ?? !
! 33 !	! 696.0!	! 1.00 *	! 174.69!	! ?? !
! 34 !	! 628.0!	! 3.00 *	! 176.37!	! ?? !
! 35 !	! 560.0!	! 6.00 *	! 179.48!	! ?? !
! 36 !	! 496.0!	! 12.00 *	! 6.76!	! 442.5!
! 37 !	! 804.0!	! 2.00 *	! 175.17!	! ?? !
! 38 !	! 736.0!	! 5.00 *	! 177.24!	! ?? !
! 39 !	! 672.0!	! 8.00 *	! 179.76!	! ?? !
! 40 !	! 608.0!	! 13.00 *	! 4.49!	! 815.9!
! 41 !	! 548.0!	! 18.00 *	! 10.28!	! 323.0!

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 8 (2 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

6	11	15	8	3	5	2	10	7	4
14	1	19	9	13	18	23	12	41	22
36	16	21	20	27	40	26	25	24	

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 29

Tabela Nr 9 (2 prrel)

Para radionamierników: Nr 5 (Przasnysz) - Nr 13 (Przemysł)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOŚCI A' A ORAZ DELTA W ZALEŻNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=372.0[KM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

NUMER	SA	ALFA	* DELTA	A' A
[KWADRATU]	[KM]	[EST]	[EST]	[KM]
1	936.0	141.00	* 8.60	658.9
2	868.0	144.00	* 8.79	597.6
3	800.0	147.00	* 8.99	538.8
4	896.0	137.00	* 10.48	518.6
5	828.0	139.00	* 11.25	447.3
6	756.0	142.00	* 11.87	387.2
7	860.0	132.00	* 12.64	414.4
8	792.0	134.00	* 13.68	353.2
9	912.0	126.00	* 13.00	427.5
10	836.0	127.00	* 14.50	352.3
11	760.0	129.00	* 16.03	290.6
12	976.0	120.00	* 12.91	460.7
13	896.0	121.00	* 14.40	380.1
14	816.0	122.00	* 16.19	309.1
15	740.0	123.00	* 18.23	250.0
16	1044.0	115.00	* 12.44	510.7
17	964.0	115.00	* 13.96	421.4
18	884.0	116.00	* 15.59	347.2
19	804.0	116.00	* 17.72	279.1
20	1044.0	110.00	* 13.08	486.6
21	960.0	110.00	* 14.72	398.6
22	880.0	110.00	* 16.58	325.7
23	800.0	110.00	* 18.79	262.5
24	1044.0	106.00	* 13.48	472.3
25	964.0	106.00	* 15.07	391.3
26	884.0	105.00	* 17.04	318.7
27	804.0	104.00	* 19.38	256.3
28	976.0	101.00	* 15.22	392.5
29	896.0	100.00	* 17.14	321.3
30	816.0	99.00	* 19.41	259.8
31	740.0	98.00	* 21.99	209.3
32	988.0	97.00	* 15.18	398.3
33	912.0	95.00	* 16.98	330.0
34	836.0	94.00	* 19.03	271.1
35	760.0	92.00	* 21.49	219.6
36	684.0	90.00	* 24.43	175.4
37	1012.0	92.00	* 14.82	417.6
38	936.0	90.00	* 16.48	348.5
39	864.0	88.00	* 18.29	291.1
40	788.0	87.00	* 20.53	237.8
41	716.0	85.00	* 23.03	193.9

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 9 (2 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

36	41	31	35	40	15	27	30	23	34
19	11	39	14	26	29	22	33	18	38
10	8	13	6	25	28	32	21	7	37
17	9	5	12	24	20	16	4	3	2
1									

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 41

## Tabela Nr 10 (2 prrel)

Para radionamierników: Nr 10 (Sulików) - Nr 13 (Przemyśl)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=540.0[KM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

NUMER [KWADRATU]	SA [KM]	ALFA [EST]	* *	DELTA [EST]	A'A [KM]
1	844.0	28.00	*	12.50	410.8
2	784.0	32.00	*	16.49	291.4
3	736.0	36.00	*	20.49	222.3
4	788.0	23.00	*	10.88	439.6
5	728.0	27.00	*	15.33	290.4
6	672.0	32.00	*	20.92	198.9
7	736.0	18.00	*	8.68	512.9
8	672.0	22.00	*	13.75	298.0
9	764.0	10.00	*	1.98	2314.8
10	696.0	13.00	*	5.61	747.8
11	628.0	16.00	*	10.21	372.6
12	812.0	3.00	*	176.24	??
13	732.0	4.00	*	177.41	??
14	660.0	7.00	*	0.83	4783.0
15	588.0	10.00	*	5.42	653.1
16	868.0	176.00	*	176.75	??
17	788.0	178.00	*	175.55	??
18	708.0	178.00	*	175.78	??
19	632.0	1.00	*	175.05	??
20	852.0	170.00	*	0.98	5248.2
21	772.0	171.00	*	1.11	4191.1
22	692.0	172.00	*	1.30	3197.6
23	612.0	173.00	*	1.61	2290.8
24	848.0	165.00	*	4.39	1162.4
25	764.0	165.00	*	5.81	793.2
26	684.0	165.00	*	7.61	543.1
27	604.0	165.00	*	10.13	361.3
28	768.0	159.00	*	10.04	463.6
29	688.0	159.00	*	12.39	337.7
30	608.0	158.00	*	16.51	225.6
31	528.0	157.00	*	22.42	146.3
32	780.0	153.00	*	13.65	348.4
33	700.0	152.00	*	17.05	252.0
34	624.0	151.00	*	21.30	181.6
35	544.0	149.00	*	28.15	122.2
36	468.0	147.00	*	37.29	82.1
37	796.0	148.00	*	16.11	302.7
38	720.0	146.00	*	20.01	222.4
39	644.0	144.00	*	24.88	162.1
40	576.0	141.00	*	31.09	118.4
41	500.0	137.00	*	40.12	82.7

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 10 (2 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

36	41	40	35	31	39	34	6	3	38
30	33	5	2	8	37	29	32	27	11
1	4	28	7	26	15	10	25	24	23
9	22	21	14	20					

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 35

1.2.3. Wyniki badań błędu liniowego namiaru elementarnego "L" w zasadniczym obszarze namierzenia 1prrel<sup>p</sup>

Tabela Nr 11 (1 prrel)

Para radionamierników: Nr 1 (Ustka) - Nr 3 (Chynowo)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=220.0EKMJ, BETA= 3.00ESTJ, GAMMA= 3.00ESTJ

NUMER KWADRATU	SA EKMJ	ALFA ESTJ	* *	DELTA ESTJ	A'A EKMJ
1	460.0	45.00	*	13.73	204.4
2	392.0	50.00	*	19.02	127.2
3	320.0	56.00	*	26.88	75.1
4	436.0	35.00	*	11.18	236.9
5	360.0	37.00	*	16.08	137.2
6	280.0	43.00	*	26.36	66.8
7	424.0	25.00	*	7.23	354.2
8	348.0	25.00	*	10.53	200.4
9	512.0	16.00	*	1.08	2853.3
10	432.0	15.00	*	2.02	1283.9
11	352.0	12.00	*	2.19	964.2
12	600.0	10.00	*	177.77	??
13	528.0	7.00	*	177.04	??
14	452.0	4.00	*	176.07	??
15	376.0	1.00	*	174.64	??
16	684.0	5.00	*	175.65	??
17	628.0	2.00	*	174.72	??
18	552.0	1.00	*	174.42	??
19	480.0	5.00	*	176.41	??
20	736.0	2.00	*	174.61	??
21	660.0	1.00	*	174.34	??
22	588.0	8.00	*	177.09	??
23	524.0	13.00	*	179.64	??
24	772.0	7.00	*	176.03	??
25	700.0	10.00	*	177.20	??
26	640.0	14.00	*	178.90	??
27	576.0	19.00	*	1.35	2557.0
28	752.0	15.00	*	178.42	??
29	688.0	19.00	*	0.10	42083.5
30	632.0	25.00	*	2.63	1447.2
31	584.0	31.00	*	5.37	655.2
32	804.0	20.00	*	179.45	??
33	648.0	24.00	*	2.09	1861.9
34	692.0	29.00	*	2.99	1394.4
35	648.0	34.00	*	5.06	771.7
36	608.0	41.00	*	7.79	471.9
37	860.0	24.00	*	0.04	134987.7
38	808.0	28.00	*	1.42	3418.6
39	764.0	33.00	*	3.10	1483.4
40	720.0	38.00	*	4.90	885.0
41	684.0	44.00	*	6.92	597.1

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 11 (1 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

6	3	2	5	8	1	4	7	36	41
31	35	40	11	10	34	30	39	33	27
9	38	29	37						

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 24

Tabela Nr 12 (1 prrel)

Para radionamierników: Nr 1 (Ustka) - Nr 9 (Grójec)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=372.0EKMJ, BETA= 3.00ESTJ, GAMMA= 3.00ESTJ

NUMER KWADRATU	SA EKMJ	ALFA ESTJ	*	DELTA ESTJ	A'A EKMJ
1	696.0	150.00	*	10.06	419.6
2	624.0	152.00	*	11.08	342.1
3	596.0	155.00	*	10.29	351.2
4	664.0	143.00	*	14.10	287.5
5	592.0	145.00	*	15.80	229.5
6	516.0	148.00	*	17.71	179.1
7	644.0	136.00	*	17.64	224.5
8	568.0	138.00	*	20.15	174.4
9	712.0	128.00	*	17.84	245.6
10	632.0	129.00	*	20.60	190.0
11	556.0	129.00	*	24.35	142.9
12	792.0	122.00	*	16.86	288.4
13	712.0	122.00	*	19.43	226.3
14	632.0	122.00	*	22.66	173.7
15	552.0	121.00	*	27.09	128.6
16	880.0	117.00	*	15.52	347.2
17	800.0	117.00	*	17.65	278.7
18	720.0	116.00	*	20.45	218.0
19	644.0	114.00	*	23.93	168.3
20	896.0	112.00	*	15.91	345.0
21	816.0	111.00	*	18.18	276.5
22	736.0	110.00	*	20.90	218.3
23	660.0	108.00	*	24.21	170.6
24	916.0	117.00	*	14.68	381.5
25	840.0	106.00	*	18.12	285.5
26	764.0	104.00	*	20.67	229.1
27	692.0	102.00	*	23.54	183.6
28	868.0	101.00	*	17.79	300.2
29	796.0	99.00	*	20.02	245.9
30	728.0	96.00	*	22.53	201.2
31	660.0	92.00	*	25.46	162.8
32	904.0	96.00	*	17.14	324.1
33	836.0	94.00	*	19.03	271.1
34	772.0	91.00	*	21.09	227.1
35	704.0	87.00	*	23.57	186.6
36	644.0	82.00	*	25.97	156.0
37	948.0	92.00	*	16.19	359.1
38	880.0	89.00	*	17.87	303.1
39	820.0	86.00	*	19.51	259.7
40	756.0	82.00	*	21.41	219.2
41	700.0	78.00	*	23.22	188.1

LICZBA KWADRATOW: 41

Uwaga.

Tabela Nr 13 dla pary radionamierników: Nr 1 (Ustka) - Nr 10 (Zorzelec) - jak tabela Nr 3.

Tabela Nr 14 dla pary radionamierników: Nr 1 (Ustka) - Nr 13 (Przemyśl) - jak tabela Nr 4.

Do tabeli Nr 12 (1 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

15	11	36	31	19	23	14	8	6	27
35	41	10	30	18	22	40	7	13	34
26	5	9	29	39	33	21	17	25	4
12	28	38	32	2	20	16	3	37	24
1									

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 41

Tabela Nr 15 (1 prrel)

Para radionamierników: Nr 3 (Chynowo) - Nr 9 (Grójec)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=472.0[KM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA!	! A'A !
! KWADRATU!	[KM]	[EST]	[EST]	[KM]
! 1 !	! 624.0!	! 4.00 *	! 177.52!	! ?? !
! 2 !	! 560.0!	! 8.00 *	! 2.12!	! 1589.4!
! 3 !	! 492.0!	! 12.00 *	! 8.52!	! 348.9!
! 4 !	! 560.0!	! 176.00 *	! 178.09!	! ?? !
! 5 !	! 516.0!	! 1.00 *	! 175.16!	! ?? !
! 6 !	! 448.0!	! 5.00 *	! 1.24!	! 2164.6!
! 7 !	! 560.0!	! 169.00 *	! 5.06!	! 666.0!
! 8 !	! 484.0!	! 172.00 *	! 4.10!	! 711.0!
! 9 !	! 616.0!	! 159.00 *	! 11.84!	! 316.1!
! 10 !	! 540.0!	! 161.00 *	! 13.38!	! 245.8!
! 11 !	! 460.0!	! 162.00 *	! 17.28!	! 163.2!
! 12 !	! 692.0!	! 152.00 *	! 13.92!	! 303.3!
! 13 !	! 612.0!	! 152.00 *	! 17.04!	! 220.4!
! 14 !	! 532.0!	! 152.00 *	! 21.41!	! 154.0!
! 15 !	! 452.0!	! 152.00 *	! 27.98!	! 102.0!
! 16 !	! 776.0!	! 146.00 *	! 14.55!	! 325.9!
! 17 !	! 696.0!	! 146.00 *	! 17.19!	! 248.6!
! 18 !	! 616.0!	! 145.00 *	! 21.25!	! 179.7!
! 19 !	! 536.0!	! 144.00 *	! 26.70!	! 126.4!
! 20 !	! 792.0!	! 141.00 *	! 16.37!	! 296.6!
! 21 !	! 712.0!	! 139.00 *	! 20.04!	! 219.7!
! 22 !	! 632.0!	! 138.00 *	! 24.14!	! 163.6!
! 23 !	! 556.0!	! 136.00 *	! 29.73!	! 119.0!
! 24 !	! 808.0!	! 135.00 *	! 18.30!	! 271.9!
! 25 !	! 732.0!	! 138.00 *	! 19.71!	! 229.4!
! 26 !	! 656.0!	! 131.00 *	! 25.95!	! 158.9!
! 27 !	! 584.0!	! 128.00 *	! 31.28!	! 119.5!
! 28 !	! 760.0!	! 127.00 *	! 22.76!	! 208.0!
! 29 !	! 688.0!	! 125.00 *	! 26.49!	! 163.6!
! 30 !	! 620.0!	! 122.00 *	! 31.05!	! 127.8!
! 31 !	! 552.0!	! 119.00 *	! 36.46!	! 99.0!
! 32 !	! 796.0!	! 122.00 *	! 22.87!	! 216.9!
! 33 !	! 728.0!	! 119.00 *	! 26.36!	! 173.9!
! 34 !	! 664.0!	! 115.00 *	! 30.40!	! 139.5!
! 35 !	! 604.0!	! 111.00 *	! 34.73!	! 112.9!
! 36 !	! 544.0!	! 105.00 *	! 39.91!	! 90.6!
! 37 !	! 804.0!	! 118.00 *	! 23.56!	! 213.1!
! 38 !	! 776.0!	! 114.00 *	! 25.48!	! 191.3!
! 39 !	! 716.0!	! 110.00 *	! 28.80!	! 157.9!
! 40 !	! 660.0!	! 106.00 *	! 32.25!	! 131.6!
! 41 !	! 604.0!	! 100.00 *	! 36.25!	! 108.9!

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 15 (1 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

36	31	15	41	35	23	27	19	30	40
34	14	39	26	11	29	22	33	18	38
28	37	32	21	13	25	10	17	24	20
12	9	16	3	7	8	2	6		

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 38

Tabela Nr 16 (1 prrel)

Para radionamierników: Nr 3 (Chynowo) - Nr 10 (Zgorzelec)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=296.0[KM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA!	! A'A !
! KWADRATU!	! [KM] !	! [EST] *	! [EST] !	! [KM] !
! 1	! 492.0!	! 141.00 *	! 16.60!	! 181.8!
! 2	! 444.0!	! 154.00 *	! 12.20!	! 221.3!
! 3	! 404.0!	! 158.00 *	! 11.59!	! 211.8!
! 4	! 436.0!	! 134.00 *	! 22.90!	! 118.6!
! 5	! 380.0!	! 142.00 *	! 23.48!	! 101.0!
! 6	! 332.0!	! 152.00 *	! 21.58!	! 95.4!
! 7	! 392.0!	! 125.00 *	! 29.81!	! 83.8!
! 8	! 328.0!	! 132.00 *	! 34.10!	! 62.2!
! 9	! 432.0!	! 110.00 *	! 30.11!	! 91.5!
! 10	! 356.0!	! 114.00 *	! 36.56!	! 63.7!
! 11	! 288.0!	! 120.00 *	! 44.42!	! 44.0!
! 12	! 496.0!	! 99.00 *	! 26.90!	! 116.3!
! 13	! 416.0!	! 100.00 *	! 32.74!	! 81.9!
! 14	! 336.0!	! 101.00 *	! 41.02!	! 54.7!
! 15	! 268.0!	! 104.00 *	! 51.03!	! 37.0!
! 16	! 576.0!	! 91.00 *	! 22.82!	! 157.4!
! 17	! 496.0!	! 91.00 *	! 27.22!	! 115.1!
! 18	! 416.0!	! 89.00 *	! 33.16!	! 81.0!
! 19	! 336.0!	! 87.00 *	! 41.51!	! 54.2!
! 20	! 588.0!	! 83.00 *	! 22.08!	! 165.7!
! 21	! 508.0!	! 81.00 *	! 26.17!	! 122.2!
! 22	! 432.0!	! 78.00 *	! 31.21!	! 88.7!
! 23	! 356.0!	! 75.00 *	! 38.16!	! 61.5!
! 24	! 616.0!	! 75.00 *	! 20.22!	! 188.5!
! 25	! 532.0!	! 73.00 *	! 23.97!	! 138.8!
! 26	! 464.0!	! 69.00 *	! 27.54!	! 106.5!
! 27	! 392.0!	! 64.00 *	! 32.36!	! 77.9!
! 28	! 568.0!	! 65.00 *	! 20.87!	! 168.7!
! 29	! 488.0!	! 61.00 *	! 24.30!	! 125.7!
! 30	! 440.0!	! 55.00 *	! 25.86!	! 107.0!
! 31	! 380.0!	! 47.00 *	! 27.88!	! 86.2!
! 32	! 612.0!	! 59.00 *	! 17.77!	! 211.9!
! 33	! 552.0!	! 54.00 *	! 19.05!	! 178.8!
! 34	! 492.0!	! 48.00 *	! 20.18!	! 150.9!
! 35	! 444.0!	! 40.00 *	! 19.74!	! 139.0!
! 36	! 404.0!	! 31.00 *	! 17.55!	! 141.5!
! 37	! 664.0!	! 53.00 *	! 14.54!	! 279.1!
! 38	! 608.0!	! 48.00 *	! 15.04!	! 247.3!
! 39	! 556.0!	! 42.00 *	! 14.98!	! 227.0!
! 40	! 512.0!	! 35.00 *	! 13.89!	! 224.9!
! 41	! 476.0!	! 27.00 *	! 11.36!	! 254.6!

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 16 (1 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

15	11	19	14	23	8	10	27	18	13
7	31	22	9	6	5	26	30	17	12
4	21	29	25	35	36	34	16	20	28
33	1	24	3	32	2	40	39	38	41
37									

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 41

Tabela Nr 17 (1 prrel)

Para radionamierników: Nr 3 (Chynowo) - Nr 13 (Przemyśl)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=704.0[KM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

! NUMER !	! SA !	! ALFA !	* DELTA !	A'A !
! KWADRATU !	! [KM] !	! [EST] !	* [EST] !	! [KM] !
! 1 !	! 740.0 !	! 177.00 !	* 177.68 !	! ?? !
! 2 !	! 676.0 !	! 1.00 !	* 175.43 !	! ?? !
! 3 !	! 616.0 !	! 5.00 !	* 2.41 !	! 1534.0 !
! 4 !	! 696.0 !	! 171.00 !	* 6.00 !	! 698.7 !
! 5 !	! 628.0 !	! 175.00 !	* 2.11 !	! 1790.0 !
! 6 !	! 568.0 !	! 1.00 !	* 176.01 !	! ?? !
! 7 !	! 656.0 !	! 165.00 !	* 15.31 !	! 261.7 !
! 8 !	! 588.0 !	! 168.00 !	* 15.20 !	! 236.0 !
! 9 !	! 704.0 !	! 156.00 !	* 22.47 !	! 194.6 !
! 10 !	! 628.0 !	! 159.00 !	* 24.36 !	! 160.9 !
! 11 !	! 552.0 !	! 161.00 !	* 28.98 !	! 120.4 !
! 12 !	! 764.0 !	! 149.00 !	* 25.07 !	! 190.9 !
! 13 !	! 684.0 !	! 150.00 !	* 28.99 !	! 149.5 !
! 14 !	! 608.0 !	! 152.00 !	* 33.27 !	! 117.5 !
! 15 !	! 528.0 !	! 153.00 !	* 41.45 !	! 84.7 !
! 16 !	! 836.0 !	! 143.00 !	* 25.63 !	! 204.7 !
! 17 !	! 756.0 !	! 143.00 !	* 29.59 !	! 162.4 !
! 18 !	! 676.0 !	! 144.00 !	* 34.03 !	! 128.3 !
! 19 !	! 596.0 !	! 144.00 !	* 40.84 !	! 97.0 !
! 20 !	! 836.0 !	! 138.00 !	* 28.41 !	! 186.4 !
! 21 !	! 756.0 !	! 137.00 !	* 33.04 !	! 147.4 !
! 22 !	! 776.0 !	! 137.00 !	* 31.92 !	! 155.9 !
! 23 !	! 596.0 !	! 136.00 !	* 45.56 !	! 89.1 !
! 24 !	! 848.0 !	! 132.00 !	* 30.70 !	! 176.4 !
! 25 !	! 764.0 !	! 131.00 !	* 35.44 !	! 140.3 !
! 26 !	! 688.0 !	! 130.00 !	* 40.72 !	! 112.5 !
! 27 !	! 608.0 !	! 129.00 !	* 47.54 !	! 88.2 !
! 28 !	! 780.0 !	! 125.00 !	* 36.87 !	! 138.5 !
! 29 !	! 704.0 !	! 123.00 !	* 42.19 !	! 112.0 !
! 30 !	! 628.0 !	! 122.00 !	* 48.19 !	! 90.3 !
! 31 !	! 556.0 !	! 119.00 !	* 55.58 !	! 72.5 !
! 32 !	! 808.0 !	! 120.00 !	* 36.96 !	! 143.2 !
! 33 !	! 732.0 !	! 118.00 !	* 41.85 !	! 117.3 !
! 34 !	! 660.0 !	! 115.00 !	* 47.49 !	! 96.0 !
! 35 !	! 592.0 !	! 112.00 !	* 53.62 !	! 79.1 !
! 36 !	! 520.0 !	! 108.00 !	* 61.18 !	! 64.1 !
! 37 !	! 840.0 !	! 115.00 !	* 36.66 !	! 150.0 !
! 38 !	! 768.0 !	! 112.00 !	* 41.10 !	! 124.9 !
! 39 !	! 700.0 !	! 109.00 !	* 45.84 !	! 104.5 !
! 40 !	! 632.0 !	! 105.00 !	* 51.34 !	! 87.0 !
! 41 !	! 568.0 !	! 101.00 !	* 57.15 !	! 72.9 !

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 17 (1 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

36	31	41	35	15	40	27	23	30	34
19	39	29	26	33	14	11	38	18	28
25	32	21	13	37	22	10	17	24	20
12	9	16	8	7	4	3	5		

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 38

Tabela Nr 18 (1 prrel)

Para radionamierników: Nr 9 (Grójec) - Nr 10 (Zgorzelec)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=400.0[KM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA !	! A'A !
! KWADRATU !	! [KM] !	! [EST] !	! [EST] !	! [KM] !
! 1 !	! 716.0 !	! 51.00 *	! 19.22 !	! 230.0 !
! 2 !	! 664.0 !	! 55.00 *	! 22.49 !	! 183.8 !
! 3 !	! 608.0 !	! 60.00 *	! 26.57 !	! 144.2 !
! 4 !	! 672.0 !	! 46.00 *	! 19.16 !	! 216.4 !
! 5 !	! 612.0 !	! 50.00 *	! 23.27 !	! 164.0 !
! 6 !	! 548.0 !	! 55.00 *	! 28.60 !	! 121.6 !
! 7 !	! 628.0 !	! 39.00 *	! 18.04 !	! 214.2 !
! 8 !	! 560.0 !	! 44.00 *	! 23.63 !	! 148.0 !
! 9 !	! 668.0 !	! 30.00 *	! 12.21 !	! 332.9 !
! 10 !	! 592.0 !	! 33.00 *	! 16.56 !	! 219.2 !
! 11 !	! 520.0 !	! 36.00 *	! 21.95 !	! 147.1 !
! 12 !	! 72.0 !	! 22.00 *	! 156.78 !	! 20.3 !
! 13 !	! 644.0 !	! 23.00 *	! 9.03 !	! 431.5 !
! 14 !	! 564.0 !	! 25.00 *	! 12.92 !	! 265.7 !
! 15 !	! 492.0 !	! 28.00 *	! 18.57 !	! 163.1 !
! 16 !	! 772.0 !	! 15.00 *	! 2.18 !	! 2128.8 !
! 17 !	! 708.0 !	! 16.00 *	! 3.61 !	! 1181.8 !
! 18 !	! 632.0 !	! 17.00 *	! 5.62 !	! 677.9 !
! 19 !	! 552.0 !	! 17.00 *	! 7.71 !	! 432.8 !
! 20 !	! 788.0 !	! 10.00 *	! 179.38 !	! ?? !
! 21 !	! 684.0 !	! 10.00 *	! 0.34 !	! 12214.9 !
! 22 !	! 624.0 !	! 10.00 *	! 1.07 !	! 3497.6 !
! 23 !	! 544.0 !	! 10.00 *	! 2.40 !	! 1363.6 !
! 24 !	! 792.0 !	! 4.00 *	! 176.16 !	! ?? !
! 25 !	! 708.0 !	! 3.00 *	! 175.84 !	! ?? !
! 26 !	! 639.0 !	! 2.00 *	! 175.39 !	! ?? !
! 27 !	! 552.0 !	! 1.00 *	! 174.83 !	! ?? !
! 28 !	! 728.0 !	! 3.00 *	! 175.78 !	! ?? !
! 29 !	! 648.0 !	! 5.00 *	! 177.40 !	! ?? !
! 30 !	! 572.0 !	! 7.00 *	! 179.55 !	! ?? !
! 31 !	! 500.0 !	! 10.00 *	! 3.39 !	! 887.1 !
! 32 !	! 752.0 !	! 9.00 *	! 179.12 !	! ?? !
! 33 !	! 676.0 !	! 12.00 *	! 1.68 !	! 2420.2 !
! 34 !	! 600.0 !	! 15.00 *	! 4.99 !	! 725.1 !
! 35 !	! 532.0 !	! 18.00 *	! 9.14 !	! 352.2 !
! 36 !	! 460.0 !	! 23.00 *	! 16.73 !	! 168.5 !
! 37 !	! 780.0 !	! 15.00 *	! 2.09 !	! 2248.1 !
! 38 !	! 692.0 !	! 17.00 *	! 4.45 !	! 936.9 !
! 39 !	! 640.0 !	! 21.00 *	! 7.94 !	! 487.2 !
! 40 !	! 572.0 !	! 25.00 *	! 12.61 !	! 276.1 !
! 41 !	! 508.0 !	! 30.00 *	! 18.98 !	! 165.0 !

LICZBA KWADRATOW: 41

Do tabeli Nr 18 (1 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

12	6	3	11	8	15	5	41	36	2
7	4	10	1	14	40	9	35	13	19
39	18	34	31	38	17	23	16	37	33
22	21								

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 32

Tabela Nr 19 (i prrel)

Para radionamierników: Nr 9 (Grójec) - Nr 13 (Przemyśl)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=256.0[KM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA !	! A'A !
! KWADRATU !	! [KM] !	! [EST] *	! [EST] !	! [KM] !
! 1 !	! 972.0 !	! 154.00 *	! 0.70 !	! 8327.9 !
! 2 !	! 908.0 !	! 157.00 *	! 0.41 !	! 13208.9 !
! 3 !	! 844.0 !	! 160.00 *	! 0.06 !	! 82906.5 !
! 4 !	! 928.0 !	! 150.00 *	! 2.00 !	! 2784.5 !
! 5 !	! 860.0 !	! 152.00 *	! 2.13 !	! 2423.7 !
! 6 !	! 796.0 !	! 155.00 *	! 1.94 !	! 2462.9 !
! 7 !	! 888.0 !	! 145.00 *	! 3.58 !	! 1491.0 !
! 8 !	! 820.0 !	! 148.00 *	! 3.62 !	! 1361.9 !
! 9 !	! 938.0 !	! 139.00 *	! 4.34 !	! 1301.8 !
! 10 !	! 860.0 !	! 140.00 *	! 5.07 !	! 1022.0 !
! 11 !	! 788.0 !	! 143.00 *	! 5.35 !	! 887.2 !
! 12 !	! 988.0 !	! 133.00 *	! 4.91 !	! 1212.8 !
! 13 !	! 912.0 !	! 134.00 *	! 5.64 !	! 975.3 !
! 14 !	! 832.0 !	! 135.00 *	! 6.56 !	! 765.3 !
! 15 !	! 760.0 !	! 137.00 *	! 7.30 !	! 628.8 !
! 16 !	! 1056.0 !	! 128.00 *	! 4.97 !	! 1279.9 !
! 17 !	! 972.0 !	! 128.00 *	! 5.93 !	! 989.5 !
! 18 !	! 896.0 !	! 129.00 *	! 6.77 !	! 799.0 !
! 19 !	! 816.0 !	! 130.00 *	! 7.84 !	! 629.1 !
! 20 !	! 1044.0 !	! 123.00 *	! 5.79 !	! 1086.9 !
! 21 !	! 964.0 !	! 124.00 *	! 6.63 !	! 877.5 !
! 22 !	! 884.0 !	! 124.00 *	! 7.78 !	! 687.0 !
! 23 !	! 808.0 !	! 124.00 *	! 9.08 !	! 538.9 !
! 24 !	! 1044.0 !	! 119.00 *	! 6.28 !	! 1002.6 !
! 25 !	! 964.0 !	! 119.00 *	! 7.30 !	! 797.6 !
! 26 !	! 884.0 !	! 119.00 *	! 8.50 !	! 628.9 !
! 27 !	! 804.0 !	! 119.00 *	! 9.95 !	! 490.1 !
! 28 !	! 968.0 !	! 114.00 *	! 7.81 !	! 748.9 !
! 29 !	! 888.0 !	! 114.00 *	! 9.05 !	! 593.9 !
! 30 !	! 808.0 !	! 113.00 *	! 10.65 !	! 460.3 !
! 31 !	! 728.0 !	! 112.00 *	! 12.60 !	! 352.0 !
! 32 !	! 980.0 !	! 109.00 *	! 8.11 !	! 731.3 !
! 33 !	! 900.0 !	! 108.00 *	! 9.44 !	! 577.9 !
! 34 !	! 824.0 !	! 108.00 *	! 10.85 !	! 461.3 !
! 35 !	! 744.0 !	! 106.00 *	! 12.82 !	! 353.5 !
! 36 !	! 668.0 !	! 105.00 *	! 15.02 !	! 272.0 !
! 37 !	! 996.0 !	! 105.00 *	! 8.17 !	! 737.6 !
! 38 !	! 920.0 !	! 104.00 *	! 9.39 !	! 593.4 !
! 39 !	! 844.0 !	! 102.00 *	! 10.89 !	! 470.5 !
! 40 !	! 768.0 !	! 101.00 *	! 12.60 !	! 371.1 !
! 41 !	! 692.0 !	! 98.00 *	! 14.77 !	! 286.4 !

LICZBA KWADRATOW: 41

Uwaga.

Tabela Nr 20 dla pary radionamierników: Nr 10 (Zgorzelec) - Nr 13 (Przemyśl) - jak tabela Nr 10

Do tabeli Nr 19 (1 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 3

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

36	41	31	35	40	30	34	39	27	23
33	38	29	15	26	19	22	32	37	28
14	25	18	21	11	13	17	24	10	20
12	16	9	8	7	5	6	4	1	2
3									

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 41

1.2.4. Wyniki badań błędu liniowego nmiaru elementarnego "L" w zasadniczym obszarze namierzenia 9 prr, P11 i 12 brrel

Tabela nr 21 /9 prr; 11 i 12 brrel/

Para radionamierników: Nr 2 /Braniewo/ - Nr 3 /Dziwnów/

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A<sup>2</sup>A URAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA URAZ ALFA

IE: A=344.0LKMI, BETA= 3.00LSTI, GAMMA= 3.00LSTI

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA!	! A <sup>2</sup> A !
! KWADRATU!	! LKMI !	! LSTI !	! LSTI !	! LKMI !
! 1 !	! 536.0 !	! 152.00 *	! 12.57 !	! 259.6 !
! 2 !	! 460.0 !	! 149.00 *	! 18.12 !	! 156.2 !
! 3 !	! 388.0 !	! 144.00 *	! 26.97 !	! 90.7 !
! 4 !	! 512.0 !	! 162.00 *	! 7.17 !	! 431.1 !
! 5 !	! 432.0 !	! 159.00 *	! 12.73 !	! 206.4 !
! 6 !	! 360.0 !	! 156.00 *	! 20.73 !	! 107.4 !
! 7 !	! 500.0 !	! 171.00 *	! 0.96 !	! 3129.3 !
! 8 !	! 420.0 !	! 170.00 *	! 3.70 !	! 683.5 !
! 9 !	! 580.0 !	! 179.00 *	! 174.65 !	! ?? !
! 10 !	! 500.0 !	! 180.00 *	! 174.00 !	! ?? !
! 11 !	! 420.0 !	! 1.00 *	! 174.98 !	! ?? !
! 12 !	! 672.0 !	! 2.00 *	! 175.10 !	! ?? !
! 13 !	! 592.0 !	! 3.00 *	! 175.90 !	! ?? !
! 14 !	! 512.0 !	! 4.00 *	! 177.02 !	! ?? !
! 15 !	! 436.0 !	! 8.00 *	! 1.41 !	! 1858.6 !
! 16 !	! 768.0 !	! 7.00 *	! 177.29 !	! ?? !
! 17 !	! 688.0 !	! 9.00 *	! 178.77 !	! ?? !
! 18 !	! 616.0 !	! 11.00 *	! 0.59 !	! 6248.1 !
! 19 !	! 540.0 !	! 14.00 *	! 3.73 !	! 870.7 !
! 20 !	! 792.0 !	! 12.00 *	! 179.41 !	! ?? !
! 21 !	! 724.0 !	! 15.00 *	! 1.43 !	! 3052.0 !
! 22 !	! 652.0 !	! 18.00 *	! 3.94 !	! 996.4 !
! 23 !	! 580.0 !	! 21.00 *	! 7.12 !	! 492.0 !
! 24 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 9.0 !
! 25 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 9.0 !
! 26 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 9.0 !
! 27 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 9.0 !
! 28 !	! 800.0 !	! 25.00 *	! 4.79 !	! 1006.8 !
! 29 !	! 736.0 !	! 29.00 *	! 7.48 !	! 594.6 !
! 30 !	! 672.0 !	! 33.00 *	! 10.61 !	! 384.2 !
! 31 !	! 616.0 !	! 38.00 *	! 14.45 !	! 260.4 !
! 32 !	! 848.0 !	! 30.00 *	! 5.94 !	! 860.6 !
! 33 !	! 788.0 !	! 33.00 *	! 8.02 !	! 594.3 !
! 34 !	! 732.0 !	! 38.00 *	! 11.03 !	! 403.1 !
! 35 !	! 680.0 !	! 43.00 *	! 14.23 !	! 291.7 !
! 36 !	! 632.0 !	! 49.00 *	! 17.92 !	! 217.0 !

ZBA KWADRATOW: 36

Tabela nr 22 /9 prr, 11 i 12 brrel/

Para radionamierników Nr 2 /Braniewo/ - Nr 10 /Zgorzelec/

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A<sup>2</sup>A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

NE: A=464.0EKMJ, BETA= 3.00ESTJ, GAMMA= 3.00ESTJ

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA !	! A <sup>2</sup> A !
! KWADRATU !	! LKMJ !	! ESTJ *	! ESTJ !	! EKMJ !
! 1 !	! 612.0 !	! 100.00 *	! 35.09 !	! 113.5 !
! 2 !	! 528.0 !	! 95.00 *	! 41.33 !	! 85.5 !
! 3 !	! 480.0 !	! 89.00 *	! 45.59 !	! 72.0 !
! 4 !	! 572.0 !	! 106.00 *	! 37.02 !	! 101.3 !
! 5 !	! 504.0 !	! 103.00 *	! 42.70 !	! 79.5 !
! 6 !	! 432.0 !	! 98.00 *	! 50.22 !	! 60.4 !
! 7 !	! 540.0 !	! 114.00 *	! 37.91 !	! 93.8 !
! 8 !	! 464.0 !	! 112.00 *	! 45.03 !	! 70.2 !
! 9 !	! 600.0 !	! 124.00 *	! 31.01 !	! 123.8 !
! 10 !	! 520.0 !	! 123.00 *	! 37.06 !	! 92.0 !
! 11 !	! 440.0 !	! 121.00 *	! 45.38 !	! 66.1 !
! 12 !	! 672.0 !	! 132.00 *	! 24.22 !	! 173.5 !
! 13 !	! 592.0 !	! 132.00 *	! 28.53 !	! 131.5 !
! 14 !	! 512.0 !	! 132.00 *	! 34.28 !	! 96.7 !
! 15 !	! 432.0 !	! 132.00 *	! 42.28 !	! 68.5 !
! 16 !	! 758.0 !	! 139.00 *	! 17.90 !	! 260.5 !
! 17 !	! 672.0 !	! 139.00 *	! 21.22 !	! 196.4 !
! 18 !	! 596.0 !	! 140.00 *	! 24.53 !	! 152.0 !
! 19 !	! 512.0 !	! 141.00 *	! 29.67 !	! 109.8 !
! 20 !	! 768.0 !	! 145.00 *	! 14.87 !	! 315.6 !
! 21 !	! 688.0 !	! 146.00 *	! 17.05 !	! 247.7 !
! 22 !	! 608.0 !	! 148.00 *	! 19.33 !	! 194.1 !
! 23 !	! 532.0 !	! 150.00 *	! 22.30 !	! 148.2 !
<del>! 24 !</del>	<del>! 0.0 !</del>	<del>! 0.00 *</del>	<del>! 174.00 !</del>	<del>! 12.2 !</del>
<del>! 25 !</del>	<del>! 0.0 !</del>	<del>! 0.00 *</del>	<del>! 174.00 !</del>	<del>! 12.2 !</del>
<del>! 26 !</del>	<del>! 0.0 !</del>	<del>! 0.00 *</del>	<del>! 174.00 !</del>	<del>! 12.2 !</del>
<del>! 27 !</del>	<del>! 0.0 !</del>	<del>! 0.00 *</del>	<del>! 174.00 !</del>	<del>! 12.2 !</del>
! 28 !	! 740.0 !	! 158.00 *	! 8.60 !	! 520.5 !
! 29 !	! 668.0 !	! 161.00 *	! 8.42 !	! 479.6 !
! 30 !	! 596.0 !	! 165.00 *	! 7.36 !	! 489.0 !
! 31 !	! 528.0 !	! 169.00 *	! 5.74 !	! 554.5 !
! 32 !	! 776.0 !	! 164.00 *	! 4.26 !	! 1097.0 !
! 33 !	! 708.0 !	! 167.00 *	! 3.38 !	! 1260.9 !
! 34 !	! 640.0 !	! 171.00 *	! 1.44 !	! 2671.9 !
! 35 !	! 580.0 !	! 176.00 *	! 177.80 !	! ?? !
<del>! 36 !</del>	<del>! 580.0 !</del>	<del>! 176.00 *</del>	<del>! 177.80 !</del>	<del>! ?? !</del>
! 37 !	! 524.0 !	! 2.00 *	! 176.20 !	! ?? !

LICZBA KWADRATOW: 37

Tabela nr 23 /9 prr. 11 i 12 brrel/

Para radionamierników Nr 2 /Braniewo/ - Nr 12 /Prudnik/

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A<sup>2</sup>A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

IE: A=464.0EKMJ, BETA= 3.00ESTJ, GAMMA= 3.00ESTJ

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA!	! A <sup>2</sup> A !
! KWADRATU!	! EKMJ !	! ESTJ *	! ESTJ !	! EKMJ !
! 1 !	! 708.0!	! 77.00 *	! 29.58!	! 152.4!
! 2 !	! 640.0!	! 73.00 *	! 32.60!	! 126.4!
! 3 !	! 580.0!	! 68.00 *	! 35.45!	! 106.6!
! 4 !	! 668.0!	! 82.00 *	! 32.03!	! 134.0!
! 5 !	! 596.0!	! 79.00 *	! 36.01!	! 108.1!
! 6 !	! 528.0!	! 75.00 *	! 40.45!	! 87.0!
! 7 !	! 628.0!	! 89.00 *	! 34.55!	! 118.0!
! 8 !	! 560.0!	! 87.00 *	! 38.97!	! 95.1!
! 9 !	! 684.0!	! 98.00 *	! 31.20!	! 140.4!
! 10 !	! 608.0!	! 96.00 *	! 35.62!	! 111.3!
! 11 !	! 528.0!	! 95.00 *	! 41.33!	! 85.5!
! 12 !	! 752.0!	! 105.00 *	! 27.37!	! 173.6!
! 13 !	! 672.0!	! 105.00 *	! 31.13!	! 138.2!
! 14 !	! 596.0!	! 104.00 *	! 35.68!	! 108.9!
! 15 !	! 516.0!	! 103.00 *	! 41.68!	! 83.0!
! 16 !	! 828.0!	! 112.00 *	! 23.42!	! 220.8!
! 17 !	! 732.0!	! 111.00 *	! 27.34!	! 169.2!
! 18 !	! 672.0!	! 112.00 *	! 30.01!	! 142.8!
! 19 !	! 592.0!	! 112.00 *	! 34.65!	! 110.9!
! 20 !	! 840.0!	! 117.00 *	! 22.05!	! 236.9!
! 21 !	! 760.0!	! 118.00 *	! 24.73!	! 192.6!
! 22 !	! 680.0!	! 119.00 *	! 28.04!	! 153.6!
! 23 !	! 600.0!	! 120.00 *	! 32.22!	! 119.7!
<del>! 24 !</del>	<del>! 0.0!</del>	<del>! 0.00 *</del>	<del>! 174.00!</del>	<del>! 12.2!</del>
<del>! 25 !</del>	<del>! 0.0!</del>	<del>! 0.00 *</del>	<del>! 174.00!</del>	<del>! 12.2!</del>
<del>! 26 !</del>	<del>! 0.0!</del>	<del>! 0.00 *</del>	<del>! 174.00!</del>	<del>! 12.2!</del>
<del>! 27 !</del>	<del>! 0.0!</del>	<del>! 0.00 *</del>	<del>! 174.00!</del>	<del>! 12.2!</del>
! 28 !	! 796.0!	! 129.00 *	! 20.34!	! 242.2!
! 29 !	! 724.0!	! 131.00 *	! 22.33!	! 201.8!
! 30 !	! 648.0!	! 134.00 *	! 24.58!	! 165.1!
! 31 !	! 576.0!	! 137.00 *	! 27.26!	! 133.4!
! 32 !	! 824.0!	! 135.00 *	! 17.39!	! 291.3!
! 33 !	! 752.0!	! 137.00 *	! 18.94!	! 244.8!
! 34 !	! 680.0!	! 140.00 *	! 20.40!	! 206.3!
! 35 !	! 632.0!	! 144.00 *	! 20.51!	! 190.7!
! 36 !	! 552.0!	! 149.00 *	! 21.74!	! 157.6!

LICZBA KWADRATOW: 36

Tabela nr 24 /9 prr, 11 i 12 brrel/

Para radionamierników Nr 3 /Dziwnów/ - Nr 10 /Zgorzelec/

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

E: A=296.0EKMI, BETA= 3.00ESTJ, GAMMA= 3.00ESTJ

! NUMER !	! SA !	! ALFA	! *	! DELTA !	! A'A !
! KWADRATU !	! EKMI !	! ESTJ !	! *	! ESTJ !	! EKMI !
! 1 !	! 492.0 !	! 41.00 !	! *	! 17.46 !	! 173.2 !
! 2 !	! 444.0 !	! 154.00 !	! *	! 12.20 !	! 221.3 !
! 3 !	! 404.0 !	! 158.00 !	! *	! 11.59 !	! 211.8 !
! 4 !	! 436.0 !	! 134.00 !	! *	! 22.90 !	! 118.6 !
! 5 !	! 380.0 !	! 142.00 !	! *	! 23.48 !	! 101.0 !
! 6 !	! 332.0 !	! 152.00 !	! *	! 21.58 !	! 95.4 !
! 7 !	! 392.0 !	! 125.00 !	! *	! 29.81 !	! 83.8 !
! 8 !	! 328.0 !	! 132.00 !	! *	! 34.10 !	! 62.2 !
! 9 !	! 432.0 !	! 110.00 !	! *	! 30.11 !	! 91.5 !
! 10 !	! 356.0 !	! 114.00 !	! *	! 36.56 !	! 63.7 !
! 11 !	! 288.0 !	! 120.00 !	! *	! 44.42 !	! 44.0 !
! 12 !	! 496.0 !	! 99.00 !	! *	! 26.90 !	! 116.3 !
! 13 !	! 416.0 !	! 100.00 !	! *	! 32.74 !	! 81.9 !
! 14 !	! 336.0 !	! 101.00 !	! *	! 41.02 !	! 54.7 !
! 15 !	! 268.0 !	! 104.00 !	! *	! 51.03 !	! 37.0 !
! 16 !	! 576.0 !	! 91.00 !	! *	! 22.82 !	! 157.4 !
! 17 !	! 496.0 !	! 91.00 !	! *	! 27.22 !	! 115.1 !
! 18 !	! 416.0 !	! 89.00 !	! *	! 33.16 !	! 81.0 !
! 19 !	! 336.0 !	! 87.00 !	! *	! 41.51 !	! 54.2 !
! 20 !	! 588.0 !	! 83.00 !	! *	! 22.08 !	! 165.7 !
! 21 !	! 508.0 !	! 81.00 !	! *	! 26.17 !	! 122.2 !
! 22 !	! 432.0 !	! 78.00 !	! *	! 31.21 !	! 88.7 !
! 23 !	! 356.0 !	! 75.00 !	! *	! 38.16 !	! 61.5 !
! 24 !	! 0.0 !	! 0.00 !	! *	! 174.00 !	! 7.0 !
! 25 !	! 0.0 !	! 0.00 !	! *	! 174.00 !	! 7.0 !
! 26 !	! 0.0 !	! 0.00 !	! *	! 174.00 !	! 7.0 !
! 27 !	! 0.0 !	! 0.00 !	! *	! 174.00 !	! 7.0 !
! 28 !	! 568.0 !	! 65.00 !	! *	! 20.87 !	! 168.7 !
! 29 !	! 488.0 !	! 61.00 !	! *	! 24.30 !	! 125.7 !
! 30 !	! 440.0 !	! 55.00 !	! *	! 25.86 !	! 107.0 !
! 31 !	! 380.0 !	! 47.00 !	! *	! 27.88 !	! 86.2 !
! 32 !	! 612.0 !	! 59.00 !	! *	! 17.77 !	! 211.9 !
! 33 !	! 552.0 !	! 54.00 !	! *	! 19.05 !	! 178.8 !
! 34 !	! 492.0 !	! 48.00 !	! *	! 20.18 !	! 150.9 !
! 35 !	! 444.0 !	! 40.00 !	! *	! 19.74 !	! 139.0 !
! 36 !	! 404.0 !	! 31.00 !	! *	! 17.55 !	! 141.5 !

LBA KWADRATOW: 36

Tabela nr 25 /9 prr, 11 i 12 brrel/

Para radionamierników Nr 3 /Dziwnów/ - Nr 12 /Prudnik/

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A<sup>2</sup>A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

E: A=432.0EKM, BETA= 3.00LST, GAMMA= 3.00LST

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA !	! A <sup>2</sup> A !
! KWADRATU !	! LKM !	! EST !	! LST !	! EKM !
! 1 !	! 564.0 !	! 20.00 *	! 11.07 !	! 309.3 !
! 2 !	! 528.0 !	! 14.00 *	! 7.37 !	! 432.5 !
! 3 !	! 488.0 !	! 6.00 *	! 0.56 !	! 5189.9 !
! 4 !	! 528.0 !	! 26.00 *	! 17.30 !	! 187.3 !
! 5 !	! 472.0 !	! 20.00 *	! 15.60 !	! 185.0 !
! 6 !	! 420.0 !	! 11.00 *	! 8.94 !	! 284.0 !
! 7 !	! 484.0 !	! 35.00 *	! 26.59 !	! 114.6 !
! 8 !	! 420.0 !	! 28.00 *	! 27.29 !	! 97.0 !
! 9 !	! 528.0 !	! 46.00 *	! 29.25 !	! 114.7 !
! 10 !	! 448.0 !	! 48.00 *	! 37.03 !	! 79.2 !
! 11 !	! 380.0 !	! 38.00 *	! 39.96 !	! 63.0 !
! 12 !	! 584.0 !	! 56.00 *	! 29.39 !	! 126.4 !
! 13 !	! 508.0 !	! 55.00 *	! 34.38 !	! 95.8 !
! 14 !	! 424.0 !	! 53.00 *	! 41.70 !	! 68.1 !
! 15 !	! 352.0 !	! 50.00 *	! 50.45 !	! 48.9 !
! 16 !	! 644.0 !	! 64.00 *	! 28.19 !	! 144.8 !
! 17 !	! 580.0 !	! 64.00 *	! 31.86 !	! 116.9 !
! 18 !	! 500.0 !	! 64.00 *	! 37.67 !	! 87.3 !
! 19 !	! 420.0 !	! 64.00 *	! 45.49 !	! 63.1 !
! 20 !	! 664.0 !	! 71.00 *	! 28.53 !	! 147.7 !
! 21 !	! 584.0 !	! 72.00 *	! 33.18 !	! 113.6 !
! 22 !	! 500.0 !	! 73.00 *	! 39.45 !	! 84.0 !
! 23 !	! 420.0 !	! 75.00 *	! 47.49 !	! 61.1 !
! 24 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 11.3 !
! 25 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 11.3 !
! 26 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 11.3 !
! 27 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 11.3 !
! 28 !	! 624.0 !	! 88.00 *	! 32.17 !	! 124.7 !
! 29 !	! 556.0 !	! 90.00 *	! 36.46 !	! 99.8 !
! 30 !	! 484.0 !	! 94.00 *	! 42.03 !	! 77.3 !
! 31 !	! 420.0 !	! 100.00 *	! 48.02 !	! 60.6 !
! 32 !	! 656.0 !	! 93.00 *	! 30.41 !	! 137.8 !
! 33 !	! 588.0 !	! 97.00 *	! 34.13 !	! 111.6 !
! 34 !	! 524.0 !	! 102.00 *	! 38.17 !	! 90.5 !
! 35 !	! 464.0 !	! 108.00 *	! 42.50 !	! 73.5 !
! 36 !	! 416.0 !	! 115.00 *	! 46.19 !	! 61.7 !

ZBA KWADRATOW: 36

Tabela nr 26 /9 prr, 11 i 12 brrel/

Para radionamierników Nr 10 /Zgorzelec/ - Nr 12 /Prudnik/

PROGRAM KWANAM STR. 1

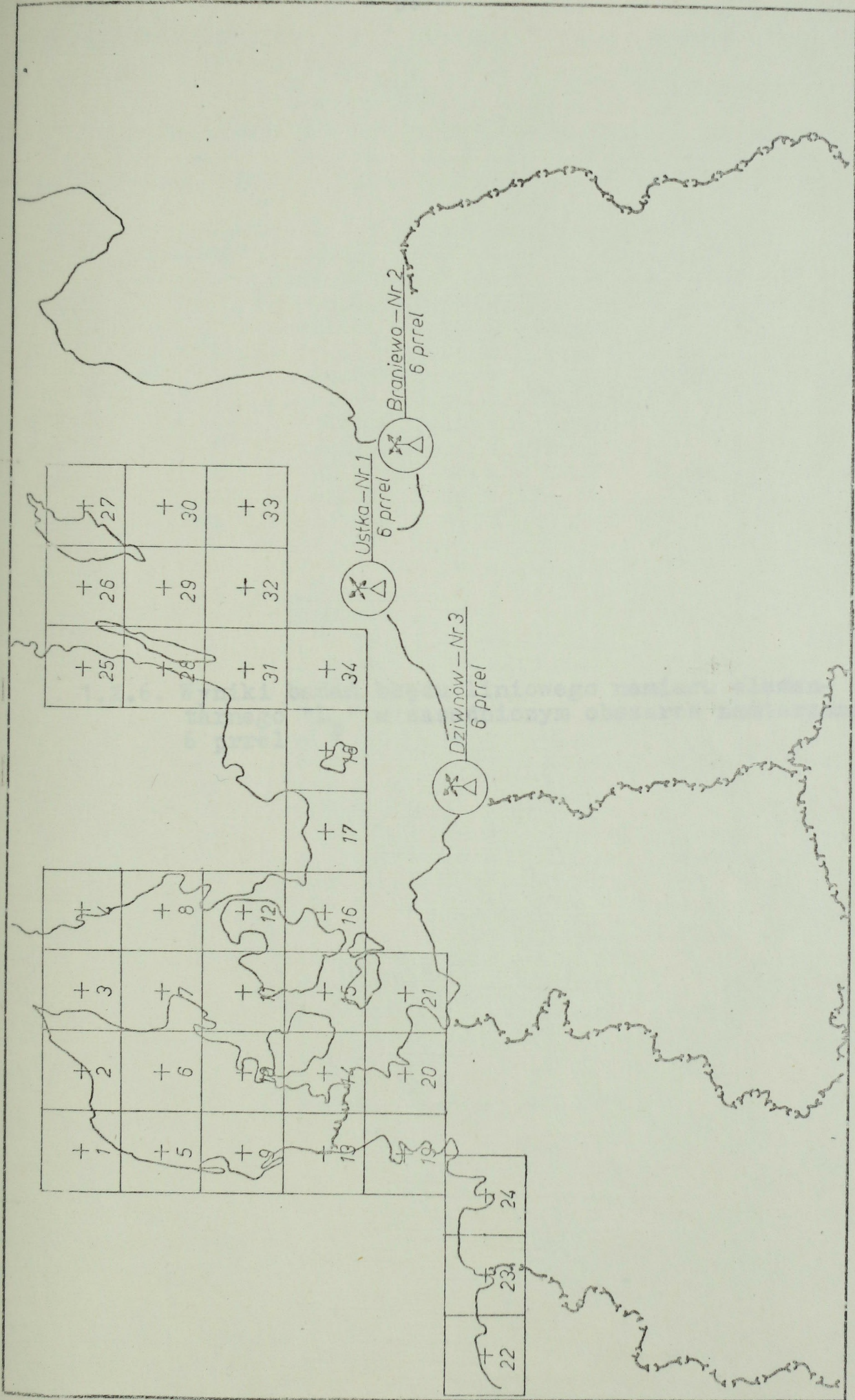
OBLICZANIE WIELKOSCI A<sup>2</sup>A ORAZ DELTA W ZALEZNOSCI OD SA ORAZ ALFA

NEI A=184.0LKMI, BETA= 3.00ESTI, GAMMA= 3.00ESTI

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA !	! A <sup>2</sup> A !
! KWADRATU !	! EKMI !	! ESTI *	! ESTI !	! EKMI !
! 1 !	! 700.0 !	! 161.00 *	! 178.98 !	! ?? !
! 2 !	! 656.0 !	! 154.00 *	! 1.15 !	! 3430.7 !
! 3 !	! 616.0 !	! 147.00 *	! 3.45 !	! 1075.4 !
! 4 !	! 640.0 !	! 164.00 *	! 178.63 !	! ?? !
! 5 !	! 592.0 !	! 158.00 *	! 0.80 !	! 4423.6 !
! 6 !	! 544.0 !	! 151.00 *	! 3.58 !	! 914.2 !
! 7 !	! 580.0 !	! 169.00 *	! 177.55 !	! ?? !
! 8 !	! 528.0 !	! 163.00 *	! 180.00 !	! ?? !
! 9 !	! 600.0 !	! 110.00 *	! 10.44 !	! 348.7 !
! 10 !	! 528.0 !	! 176.00 *	! 175.44 !	! ?? !
! 11 !	! 468.0 !	! 169.00 *	! 178.46 !	! ?? !
! 12 !	! 632.0 !	! 9.00 *	! 176.66 !	! ?? !
! 13 !	! 608.0 !	! 6.00 *	! 175.85 !	! ?? !
! 14 !	! 492.0 !	! 2.00 *	! 174.77 !	! ?? !
! 15 !	! 420.0 !	! 178.00 *	! 174.92 !	! ?? !
! 16 !	! 688.0 !	! 18.00 *	! 178.81 !	! ?? !
! 17 !	! 608.0 !	! 16.00 *	! 178.88 !	! ?? !
! 18 !	! 532.0 !	! 14.00 *	! 178.93 !	! ?? !
! 19 !	! 456.0 !	! 11.00 *	! 178.59 !	! ?? !
! 20 !	! 676.0 !	! 24.00 *	! 0.44 !	! 9319.8 !
! 21 !	! 592.0 !	! 28.00 *	! 2.50 !	! 1421.7 !
! 22 !	! 512.0 !	! 23.00 *	! 2.26 !	! 1364.5 !
! 23 !	! 432.0 !	! 22.00 *	! 3.49 !	! 745.3 !
! 24 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 4.8 !
! 25 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 4.8 !
! 26 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 4.8 !
! 27 !	! 0.0 !	! 0.00 *	! 174.00 !	! 4.8 !
! 28 !	! 596.0 !	! 40.00 *	! 5.49 !	! 654.5 !
! 29 !	! 520.0 !	! 40.00 *	! 7.21 !	! 435.5 !
! 30 !	! 440.0 !	! 42.00 *	! 10.31 !	! 258.9 !
! 31 !	! 364.0 !	! 45.00 *	! 14.90 !	! 149.4 !
! 32 !	! 612.0 !	! 46.00 *	! 6.48 !	! 570.3 !
! 33 !	! 540.0 !	! 49.00 *	! 8.83 !	! 370.0 !
! 34 !	! 464.0 !	! 52.00 *	! 12.02 !	! 234.8 !
! 35 !	! 392.0 !	! 57.00 *	! 16.62 !	! 144.8 !
! 36 !	! 320.0 !	! 63.00 *	! 23.18 !	! 86.1 !

CZBA KWADRATOW: 36

1.2.5. Zasadniczy obszar krótkofalowego namierzania /rozpoznania/ radiowego MW /6 prrel/



Skala 1 : 5 714 286

1.2.6. Wyniki badań błędu liniowego namiaru elementarnego "L<sub>p</sub>" w zasadniczym obszarze namierzania  
6 prrel

Tabela Nr 27 (6 prrel)

para radionamierników: Nr 1 (Ustka) - Nr 2 (Braniewo)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=200.0[KM], BETA= 3.00[EST], GAMMA= 3.00[EST]

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA !	! A'A !
! KWADRATU !	! [KM] !	! [EST] !	! [EST] !	! [KM] !
! 1 !	! 700.0 !	! 11.00 *	! 177.19 !	! ?? !
! 2 !	! 632.0 !	! 14.00 *	! 178.49 !	! ?? !
! 3 !	! 564.0 !	! 18.00 *	! 0.45 !	! 7448.1 !
! 4 !	! 484.0 !	! 23.00 *	! 3.57 !	! 815.2 !
! 5 !	! 652.0 !	! 5.00 *	! 175.57 !	! ?? !
! 6 !	! 596.0 !	! 7.00 *	! 176.41 !	! ?? !
! 7 !	! 520.0 !	! 11.00 *	! 178.36 !	! ?? !
! 8 !	! 452.0 !	! 15.00 *	! 0.87 !	! 3134.7 !
! 9 !	! 644.0 !	! 2.00 *	! 174.64 !	! ?? !
! 10 !	! 572.0 !	! 1.00 *	! 174.36 !	! ?? !
! 11 !	! 492.0 !	! 3.00 *	! 175.27 !	! ?? !
! 12 !	! 416.0 !	! 6.00 *	! 177.05 !	! ?? !
! 13 !	! 632.0 !	! 9.00 *	! 176.91 !	! ?? !
! 14 !	! 548.0 !	! 8.00 *	! 177.01 !	! ?? !
! 15 !	! 472.0 !	! 7.00 *	! 177.09 !	! ?? !
! 16 !	! 396.0 !	! 5.00 *	! 176.69 !	! ?? !
! 17 !	! 316.0 !	! 2.00 *	! 175.41 !	! ?? !
! 18 !	! 248.0 !	! 2.00 *	! 175.92 !	! ?? !
! 19 !	! 608.0 !	! 163.00 *	! 179.65 !	! ?? !
! 20 !	! 548.0 !	! 163.00 *	! 0.30 !	! 11012.8 !
! 21 !	! 448.0 !	! 163.00 *	! 1.82 !	! 1478.3 !
! 22 !	! 828.0 !	! 158.00 *	! 179.25 !	! ?? !
! 23 !	! 752.0 !	! 157.00 *	! 0.04 !	! 116427.6 !
! 24 !	! 672.0 !	! 156.00 *	! 1.06 !	! 3820.1 !
! 25 !	! 352.0 !	! 49.00 *	! 19.01 !	! 114.2 !
! 26 !	! 324.0 !	! 62.00 *	! 25.07 !	! 81.1 !
! 27 !	! 316.0 !	! 76.00 *	! 28.31 !	! 70.8 !
! 28 !	! 280.0 !	! 42.00 *	! 22.72 !	! 76.8 !
! 29 !	! 252.0 !	! 58.00 *	! 32.62 !	! 49.7 !
! 30 !	! 248.0 !	! 77.00 *	! 37.18 !	! 43.8 !
! 31 !	! 212.0 !	! 42.00 *	! 34.00 !	! 29.2 !
! 32 !	! 180.0 !	! 51.00 *	! 45.32 !	! 27.1 !
! 33 !	! 160.0 !	! 78.00 *	! 57.51 !	! 20.5 !
! 34 !	! 160.0 !	! 5.00 *	! 17.10 !	! ?? !

LICZBA KWADRATOW: 34

Do tabeli Nr 27 (6 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 2

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

33	32	30	29	34	27	28	26	25	4
21	8	24	3	20	23				

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 16

Tabela Nr 28 (6 prrel)

Para radionamierników: Nr I (Ustka) - Nr 3 (Dziwnów)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=220.0CKMJ, BETA= 3.00ESTJ, GAMMA= 3.00ESTJ

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA !	! A'A !
! KWADRATU !	! CKMJ !	! ESTJ *	! ESTJ !	! CKMJ !
! 1 !	! 572.0 !	! 61.00 *	! 13.25 !	! 263.1 !
! 2 !	! 516.0 !	! 66.00 *	! 16.20 !	! 195.3 !
! 3 !	! 456.0 !	! 73.00 *	! 20.10 !	! 140.4 !
! 4 !	! 412.0 !	! 81.00 *	! 23.59 !	! 109.1 !
! 5 !	! 532.0 !	! 53.00 *	! 13.04 !	! 248.7 !
! 6 !	! 460.0 !	! 59.00 *	! 17.50 !	! 161.6 !
! 7 !	! 400.0 !	! 65.00 *	! 22.34 !	! 111.5 !
! 8 !	! 356.0 !	! 73.00 *	! 27.16 !	! 82.8 !
! 9 !	! 496.0 !	! 46.00 *	! 12.55 !	! 240.6 !
! 10 !	! 420.0 !	! 49.00 *	! 17.00 !	! 151.7 !
! 11 !	! 352.0 !	! 55.00 *	! 23.57 !	! 93.3 !
! 12 !	! 288.0 !	! 63.00 *	! 32.55 !	! 57.0 !
! 13 !	! 472.0 !	! 37.00 *	! 10.52 !	! 272.2 !
! 14 !	! 400.0 !	! 39.00 *	! 14.53 !	! 168.2 !
! 15 !	! 320.0 !	! 42.00 *	! 21.55 !	! 92.2 !
! 16 !	! 252.0 !	! 48.00 *	! 32.71 !	! 49.6 !
! 17 !	! 180.0 !	! 58.00 *	! 52.85 !	! 24.3 !
! 18 !	! 120.0 !	! 80.00 *	! 78.94 !	! 13.4 !
! 19 !	! 460.0 !	! 27.00 *	! 6.97 !	! 398.6 !
! 20 !	! 384.0 !	! 27.00 *	! 9.82 !	! 237.0 !
! 21 !	! 284.0 !	! 28.00 *	! 17.16 !	! 101.6 !
! 22 !	! 664.0 !	! 19.00 *	! 0.33 !	! 12123.1 !
! 23 !	! 584.0 !	! 18.00 *	! 0.88 !	! 3978.5 !
! 24 !	! 504.0 !	! 17.00 *	! 1.63 !	! 1855.5 !
! 25 !	! 336.0 !	! 117.00 *	! 27.16 !	! 78.1 !
! 26 !	! 352.0 !	! 130.00 *	! 21.95 !	! 99.7 !
! 27 !	! 380.0 !	! 142.00 *	! 15.26 !	! 152.4 !
! 28 !	! 260.0 !	! 117.00 *	! 36.56 !	! 46.5 !
! 29 !	! 276.0 !	! 134.00 *	! 28.28 !	! 61.8 !
! 30 !	! 312.0 !	! 148.00 *	! 17.11 !	! 112.0 !
! 31 !	! 180.0 !	! 119.00 *	! 53.62 !	! 24.0 !
! 32 !	! 200.0 !	! 143.00 *	! 37.50 !	! 34.9 !
! 33 !	! 248.0 !	! 159.00 *	! 15.59 !	! 97.3 !
! 34 !	! 100.0 !	! 122.00 *	! 90.42 !	! 11.0 !

LICZBA KWADRATOW: 34

Do tabeli Nr 28 (6 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 2

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

34	18	31	17	32	28	16	12	29	25
8	15	11	33	26	21	4	7	30	3
10	27	6	14	2	20	9	5	1	13
19	24	23	22						

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 34

Tabela Nr 29 (6 prrel)

Para radionamierników: Nr 2 (Braniewo) - Nr 3 (Dziwnów)

PROGRAM KWANAM STR. 1

OBLICZANIE WIELKOSCI A'A ORAZ DELTA W ZALEZNOŚCI OD SA ORAZ ALFA

DANE: A=344.0CKMJ, BETA= 3.00ESTJ, GAMMA= 3.00ESTJ

! NUMER !	! SA !	! ALFA *	! DELTA!	! A'A !
! KWADRATU!	! CKMJ !	! ESTJ !	! ESTJ !	! CKMJ !
! 1 !	! 644.0!	! 42.00 *	! 15.05!	! 261.7!
! 2 !	! 580.0!	! 47.00 *	! 19.44!	! 184.3!
! 3 !	! 520.0!	! 53.00 *	! 24.68!	! 132.0!
! 4 !	! 472.0!	! 59.00 *	! 29.77!	! 101.0!
! 5 !	! 600.0!	! 36.00 *	! 14.16!	! 258.6!
! 6 !	! 536.0!	! 40.00 *	! 18.70!	! 176.7!
! 7 !	! 468.0!	! 45.00 *	! 25.00!	! 117.3!
! 8 !	! 408.0!	! 52.00 *	! 32.94!	! 79.8!
! 9 !	! 572.0!	! 29.00 *	! 11.77!	! 295.3!
! 10 !	! 496.0!	! 32.00 *	! 16.67!	! 182.5!
! 11 !	! 424.0!	! 36.00 *	! 23.72!	! 111.6!
! 12 !	! 356.0!	! 43.00 *	! 34.69!	! 66.5!
! 13 !	! 548.0!	! 21.00 *	! 8.01!	! 413.5!
! 14 !	! 468.0!	! 23.00 *	! 12.37!	! 230.1!
! 15 !	! 392.0!	! 27.00 *	! 20.26!	! 119.6!
! 16 !	! 320.0!	! 31.00 *	! 31.90!	! 64.2!
! 17 !	! 252.0!	! 39.00 *	! 52.13!	! 34.1!
! 18 !	! 180.0!	! 50.00 *	! 80.60!	! 19.8!
! 19 !	! 532.0!	! 13.00 *	! 3.23!	! 992.0!
! 20 !	! 456.0!	! 14.00 *	! 6.01!	! 457.4!
! 21 !	! 376.0!	! 15.00 *	! 10.67!	! 213.6!
! 22 !	! 732.0!	! 5.00 *	! 176.48!	! ?? !
! 23 !	! 656.0!	! 5.00 *	! 176.81!	! ?? !
! 24 !	! 568.0!	! 4.00 *	! 176.66!	! ?? !
! 25 !	! 376.0!	! 90.00 *	! 43.16!	! 58.8!
! 26 !	! 364.0!	! 102.00 *	! 43.96!	! 56.1!
! 27 !	! 376.0!	! 114.00 *	! 40.59!	! 61.7!
! 28 !	! 308.0!	! 87.00 *	! 52.33!	! 41.9!
! 29 !	! 280.0!	! 103.00 *	! 56.52!	! 36.2!
! 30 !	! 304.0!	! 114.00 *	! 50.67!	! 42.2!
! 31 !	! 208.0!	! 83.00 *	! 73.10!	! 23.7!
! 32 !	! 200.0!	! 105.00 *	! 75.09!	! 22.6!
! 33 !	! 228.0!	! 125.00 *	! 64.78!	! 27.2!
! 34 !	! 152.0!	! 73.00 *	! 91.38!	! 16.8!

LICZBA KWADRATOW: 34

Do tabeli Nr 29 (6 prrel)

PROGRAM KWANAM STR. 2

NUMERY KWADRATOW W PORZADKU ROSNACYCH WARTOSCI A'A:

34	18	32	31	33	17	29	28	30	26
25	27	16	12	8	4	11	7	15	3
6	10	2	21	14	5	1	9	13	20
19									

LICZBA KWADRATOW O SKONCZONYCH A'A: 31

1.2.7. Empiryczne sprawdzenie wyników badań błędu liniowego nmiaru elementarnego "L<sub>p</sub>"

Uwaga:

dzień miesiąc godzina i częstotliwość — jak w arkuszu badania błędów liniowego sieci namierzenia (stosownie do liczby porządkowej)

1. Kryptonim i położenie namierzonej rdst. — dhj 59 ; 53° 35' - 8° 05' /kwadrat Nr 9/
2. Wyniki namiarów:

Lp	Błąd liniowy namierzenia dla poszczególnych par radiolokatorów (km)										
	Nr1 (Ustka) Nr4 (Dołuje)	Nr1 (Ustka) Nr5 (Przasnysz)	Nr1 (Ustka) Nr10 (Sulików)	Nr1 (Ustka) Nr13 (Przemysł)	Nr4 (Dołuje) Nr5 (Przasnysz)	Nr4 (Dołuje) Nr10 (Sulików)	Nr4 (Dołuje) Nr13 (Przemysł)	Nr5 (Przasnysz) Nr10 (Sulików)	Nr5 (Przasnysz) Nr13 (Przemysł)	Nr10 (Sulików) Nr13 (Przemysł)	Nr10 (Sulików)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	
1	65	200	100	180	-	180	350	180	180	400	
2	200	30	100	120	-	50	300	300	270	40	
3	200	200	80	80	200	300	650	250	500	30	
4	400	400	100	150	-	40	40	40	40	40	
5	125	700	85	450	-	55	330	150	600	2000	
6	200	200	200	1200	200	500	-	500	-	-	
7	60	120	120	120	285	110	120	120	120	350	
8	400	400	20	20	400	700	-	250	500	80	
9	520	900	100	120	-	80	300	300	450	300	
10	550	1800	60	600	-	50	600	120	500	550	
11	-	650	250	300	600	450	450	160	170	160	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
12	250	900	300	300	-	300	300	250	400	-
13	215	375	105	370	-	70	470	105	455	600
14	1 50	160	160	120	1000	100	150	120	260	260
15	190	1400	120	130	135	145	140	90	260	140
16	90	290	280	300	300	250	300	250	300	250
17	215	60	60	65	-	50	70	30	30	35
18	350	350	30	-	450	30	-	30	-	-
19	300	120	120	110	-	50	250	200	150	250
20	-	-	120	250	-	120	450	400	550	-
21	100	2000	100	600	-	10	-	250	700	-
22	100	2000	200	50	-	250	20	150	350	1000
23	300	1000	110	170	-	110	110	115	120	120
24	-	110	115	280	-	250	450	115	350	555
25	-	100	110	275	-	240	455	120	345	550
26	-	105	110	280	-	235	460	115	355	560
27	100	300	200	250	-	250	250	110	650	450
28	95	285	190	255	-	260	245	105	645	455
29	200	350	550	300	450	-	250	2000	220	-

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
30	-	-	700	500	250	-	300	450	450	350	1000
31	90	90	90	80	90	-	90	95	85	90	90
32	-	-	1200	150	150	450	350	370	150	150	170
33	300	300	100	110	90	-	100	100	110	100	15
34	500	500	-	250	500	-	1500	450	400	500	-
35	1000	1000	150	160	210	-	90	100	130	250	110
36	300	300	260	115	300	-	20	150	270	650	110
37	700	700	700	350	500	30	115	350	350	400	450
38	-	-	-	300	300	-	40	400	200	450	600
39	-	-	700	120	100	400	100	200	110	210	370
40	85	85	90	100	85	250	250	90	270	85	690
41	35	35	230	20	220	-	0	230	195	140	1200
42	95	95	95	95	310	30	60	700	-	700	370
43	90	90	90	90	130	290	90	160	95	170	140
44	-	-	290	100	130	-	130	370	25	290	690
45	350	350	350	90	850	400	95	870	75	900	-
46	275	275	370	250	285	190	250	270	260	280	20
47	-	-	-	250	550	450	50	70	50	75	270

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
48	1300	210	230	455	-	25	-	210	480	-
49	-	450	290	295	-	130	250	140	140	140
50	-	900	-	300	-	7	250	-	250	-
51	-	900	200	270	400	60	400	75	400	-
52	80	180	90	110	400	80	60	75	50	280
53	270	270	90	800	150	180	-	180	-	-
54	500	500	190	550	160	100	600	110	700	300
55	1500	350	110	400	-	90	450	90	500	300
56	160	200	160	450	-	150	2000	170	400	-
57	1250	50	90	150	-	110	370	90	270	-
58	650	-	290	100	-	400	250	200	450	300
59	70	90	90	380	-	90	1000	90	1000	450
60	100	100	90	150	200	90	190	90	170	130
61	250	50	60	50	-	40	250	40	160	200
62	100	100	20	20	-	20	20	25	20	20
63	-	-	350	450	170	30	350	60	360	-
64	-	130	50	120	200	400	450	110	140	410
65	-	110	110	700	-	190	380	90	2000	550

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
66.	350	115	90	350	-	100	400	90	1200	450	
67.	60	70	90	180	250	90	350	90	350	-	
68.	600	550	200	300	250	115	450	110	310	-	
69.	115	700	150	170	-	550	1500	20	15	30	
70.	900	950	190	300	-	110	250	20	200	180	
71.	40	210	40	60	-	20	190	25	220	300	
72.	-	1000	150	130	-	125	350	20	450	710	
73.	-	25	30	60	-	200	250	60	80	0	
74.	100	50	100	30	-	25	30	50	190	120	
75.	50	180	20	30	-	20	30	90	90	25	
76.	700	180	70	95	450	190	250	110	400	95	
77.	100	700	50	140	-	30	260	90	350	-	
78.	90	-	100	30	-	200	110	450	470	450	
79.	200	300	70	60	-	80	80	70	85	80	
80.	110	1500	90	300	-	110	-	750	700	-	
81.	-	-	200	350	-	60	400	30	450	650	
82.	100	80	90	90	270	150	150	300	85	170	
83.	170	500	110	1200	-	30	-	15	1500	-	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
84	800	800	400	20	550	350	255	350	240	-
85	200	60	90	160	-	60	360	250	300	-
86	120	450	90	100	-	30	180	50	150	200
87	1500	110	90	80	-	110	115	90	130	100
88	120	110	120	130	-	80	60	90	140	100
89	60	2000	10	120	-	20	220	270	450	470
90	190	290	110	140	-	0	140	120	90	400
91	25	-	20	450	-	30	1300	310	290	480
92	190	290	120	250	-	80	450	300	2000	450
93	100	-	80	0	-	300	450	50	450	200
94	150	250	120	300	-	140	550	270	2000	-
95	150	160	170	500	-	300	-	120	1300	-
96	-	-	100	120	-	110	210	350	450	120
97	-	-	300	1000	-	170	250	400	410	-
98	-	-	250	-	450	160	800	20	2000	-
99	125	850	70	200	-	600	250	350	0	-
100	-	700	120	400	-	120	120	20	120	145

(badanie błędu liniowego namierzania Lp)

Uwaga: dzień miesiąc godzina i częstotliwość — jak w arkuszu badania błędu liniowego sieci namierzania (stosownie do liczby porządkowej)

1. Kryptonim i położenie namierzonej rdst. dhj-49; 50°45'7"05" / kwadrat Nr 21/

2. Wyniki namiarów:

Lp	Błąd liniowy namierzania dla poszczególnych par radionamierników (km)										
	Nr1 (Ustka) Nr4 (Dołuje)	Nr1 (Ustka) Nr5 (Przasnysz)	Nr1 (Ustka) Nr10 (Sulików)	Nr1 (Ustka) Nr13 (Przemysł)	Nr4 (Dołuje) Nr5 (Przasnysz)	Nr4 (Dołuje) Nr10 (Sulików)	Nr4 (Dołuje) Nr13 (Przemysł)	Nr5 (Przasnysz) Nr10 (Sulików)	Nr5 (Przasnysz) Nr13 (Przemysł)	Nr10 (Sulików) Nr13 (Przemysł)	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	
1	100	-	25	40	-	40	45	-	-	40	
2	1000	-	50	80	-	20	20	-	-	120	
3	70	-	75	550	-	70	550	-	-	-	
4	-	-	10	25	-	100	80	-	-	250	
5	-	-	-	1500	-	10	75	-	-	700	
6	-	-	350	450	-	20	10	-	-	50	
7	-	-	-	-	-	110	15	-	-	160	
8	500	-	25	120	-	30	125	-	-	460	
9	-	-	35	85	-	110	75	-	-	-	
0	350	-	190	595	-	190	650	-	-	-	
11	ok. 1500	-	160	90	-	110	50	-	-	190	

1	2	3	4	5	6	7	9	10	11
12	150	-	10	20	-	25	20	-	220
13	190	-	20	25	-	20	30	-	125
14	-	-	550	550	-	260	250	-	210
15	300	-	350	310	-	270	270	-	400
16	190	-	15	90	-	15	95	-	ok, 1000
17	-	-	110	95	-	15	20	-	15
18	-	-	260	270	-	25	25	-	25
19	370	-	170	60	-	170	80	-	ok, 1000
20	-	-	95	90	-	110	110	-	120
21	-	-	30	110	-	15	125	-	500
22	130	-	85	200	-	120	210	-	400
23	-	-	130	290	-	190	65	-	-
24	-	-	100	25	-	115	80	-	190
25	600	-	15	0	-	700	370	-	70
26	550	-	200	110	-	210	160	-	1000
27	20	-	20	25	-	20	20	-	70
28	-	-	10	25	-	145	145	-	145
29	-	-	800	1000	-	20	120	-	215

30	300	-	10	300	-	5	280	-	-	-
31	-	-	60	60	-	10	20	-	-	70
32	-	-	120	200	-	80	110	-	-	410
33	420	-	65	70	-	20	15	-	-	90
34	600	-	140	20	-	350	400	-	-	ok. 1500
35	-	-	160	370	-	15	390	-	-	-
36	-	-	10	5	-	80	70	-	-	25
37	-	-	70	70	-	35	35	-	-	25
38	20	-	120	130	-	130	135	-	-	200
39	-	-	210	150	-	50	90	-	-	950
40	-	-	120	120	-	50	30	-	-	190
41	110	-	10	25	-	10	25	-	-	110
42	450	-	30	30	-	90	10	-	-	290
43	650	-	140	750	-	90	750	-	-	-
44	-	-	110	90	-	40	50	-	-	135
45	-	-	30	10	-	200	150	-	-	650
46	-	-	40	170	-	60	110	-	-	-
47	300	-	60	90	-	35	115	-	-	310

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
48	450	-	20	25	-	160	150	-	-	290
49	-	-	250	85	-	255	40	-	-	240
50	-	-	90	105	-	75	75	-	-	75
51	-	-	25	110	-	90	60	-	-	1200
52	-	-	150	70	-	155	80	-	-	ok. 1500
53	-	-	400	350	-	80	450	-	-	-
54	-	-	-	1000	-	70	70	-	-	70
55	-	-	10	15	-	35	35	-	-	100
56	300	-	60	30	-	60	30	-	-	200
57	-	-	90	480	-	90	480	-	-	-
58	550	-	70	95	-	200	370	-	-	-
59	-	-	170	190	-	30	110	-	-	430
60	200	-	70	430	-	65	470	-	-	-
61	-	-	190	160	-	150	30	-	-	500
62	-	-	10	25	-	80	60	-	-	190
63	-	-	370	270	-	-	1000	-	-	250
64	200	-	150	30	-	150	35	-	-	290
65	-	-	80	80	-	15	20	-	-	55

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
66	-	-	100	110	-	20	120	-	-	-
67	-	-	130	70	-	135	60	-	-	-
68	-	-	70	30	-	210	210	-	-	210
69	-	-	500	250	-	80	55	-	-	130
70	-	-	250	240	-	70	70	-	-	80
71	200	-	50	50	-	55	55	-	-	110
72	150	-	150	20	-	150	15	-	-	-
73	-	-	20	90	-	120	90	-	-	-
74	-	-	300	320	-	20	150	-	-	550
75	600	-	190	160	-	195	160	-	-	-
76	350	-	20	100	-	50	120	-	-	300
77	300	-	20	50	-	20	40	-	-	400
78	-	-	-	-	-	300	20	-	-	-
79	-	-	20	80	-	20	90	-	-	280
80	-	-	15	30	-	90	50	-	-	260
81	-	-	270	230	-	65	65	-	-	90
82	-	-	130	100	-	70	30	-	-	80
83	-	-	160	130	-	110	145	-	-	-

84	600	-	200	300	-	200	200	200	-	-	-
85	-	-	80	40	-	100	20	20	-	-	1000
86	200	-	130	200	-	200	10	300	-	-	300
87	-	-	200	320	-	90	90	500	-	-	500
88	-	-	110	50	-	60	20	500	-	-	500
89	-	-	300	50	-	25	25	250	-	-	250
90	-	-	400	450	-	80	80	80	-	-	80
91	-	-	-	-	-	40	30	110	-	-	110
92	-	-	20	110	-	20	110	600	-	-	600
93	-	-	450	450	-	80	160	450	-	-	450
94	-	-	-	-	-	350	350	350	-	-	350
95	-	-	70	70	-	260	260	20	-	-	20
96	250	-	250	350	-	250	370	-	-	-	-
97	450	-	60	65	-	270	280	60	-	-	60
98	-	-	300	350	-	70	55	180	-	-	180
99	500	-	90	150	-	450	450	470	-	-	470
100	-	-	250	650	-	170	700	-	-	-	-

Uwaga: dzień miesiąc godzina i częstotliwość — jak w arkuszu badania błędu liniowego sieci namierzenia (stosownie do liczby porządkowej)

1. Kryptonim i położenie namierzanej rdst. EAGLE FARM ; 48° 45' - 9° 10' / kwadrat Nr 33/
2. Wyniki namiarów:

L.p	Błąd liniowy namierzenia dla poszczególnych par radionamierników (km)										
	Nr1 (Ustka) Nr4 (Dołuje)	Nr1 (Ustka) Nr5 (Przasnysz)	Nr1 (Ustka) Nr10 (Sulików)	Nr1 (Ustka) Nr13 (Przemysł)	Nr4 (Dołuje) Nr5 (Przasnysz)	Nr4 (Dołuje) Nr10 (Sulików)	Nr4 (Dołuje) Nr13 (Przemysł)	Nr5 (Przasnysz) Nr10 (Sulików)	Nr5 (Przasnysz) Nr13 (Przemysł)	Nr10 (Sulików) Nr13 (Przemysł)	
1	150	190	10	10	190	10	10	-	170	10	
2	450	160	110	40	170	250	80	-	210	215	
3	50	110	40	95	100	20	90	-	90	120	
4	300	400	30	100	450	60	20	-	110	130	
5	350	210	10	100	110	80	110	-	110	215	
6	-	270	280	100	260	200	100	-	180	90	
7	-	300	90	30	210	100	20	-	400	30	
8	400	250	60	170	50	130	50	-	80	300	
9	-	230	100	50	350	260	60	-	170	110	
10	220	550	140	90	550	150	90	-	300	80	
11	-	80	70	50	10	0	10	-	15	15	

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
12	-	200	200	170	85	25	30	-	15	70	
13	150	120	40	10	80	50	0	-	65	75	
14	-	200	40	100	300	90	140	-	95	215	
15	70	10	50	100	15	50	110	-	190	180	
16	400	370	300	85	115	80	65	-	90	75	
17	-	230	105	140	160	10	100	-	100	180	
18	350	120	220	80	50	30	35	-	10	40	
19	330	210	180	20	280	110	95	-	235	90	
20	250	100	220	200	25	80	70	270	95	80	
21	230	15	80	100	50	110	110	-	160	110	
22	-	60	100	65	190	20	15	-	90	10	
23	300	130	230	120	180	80	145	-	130	230	
24	-	15	0	0	220	300	130	-	20	10	
25	-	200	210	300	100	90	280	-	350	340	
26	-	230	50	60	450	270	60	-	180	80	
27	180	30	30	30	35	30	20	-	35	30	
28	-	100	230	210	100	160	120	-	300	110	
29	210	250	130	120	120	80	95	-	30	115	

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
30	0		200	30	10	180	40	10	-	200	40
31	-		30	40	35	110	65	10	-	65	25
32	120		80	80	65	65	60	55	-	15	10
33	-		30	30	110	600	750	390	-	240	170
34	-		180	90	210	30	160	140	-	290	290
35	180		25	25	10	75	75	25	20	15	25
36	550			550	300	140	80	120	-	115	100
37	-		100	150	220	15	75	210	-	260	270
38	400		180	180	40	120	150	40	250	115	210
39	45		10	0	0	15	10	0	-	10	15
40	120		205	100	50	120	65	65	-	140	115
41	-		40	100	100	ok. 1000	500	140	-	155	95
42	170		80	100	10	80	100	20	-	40	115
43	-		160	165	160	25	125	125	-	190	85
44	350		270	270	200	70	70	110	-	125	140
45	-		20	25	110	350	290	100	-	180	195
46	25		215	25	90	100	25	10	-	105	100
47	210		450	150	20	480	75	0	-	140	100

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
48	-	230	200	170	190	160	160	90	80	160
49	-	200	70	130	550	310	280	-	100	220
50	-	180	200	190	10	80	50	-	100	40
51	400	310	90	120	90	80	50	-	120	10
52	410	200	30	80	20	30	0	-	30	60
53	320	80	100	120	60	160	60	-	410	400
54	300	80	80	80	60	90	80	-	80	160
55	270	280	80	110	300	30	60	-	70	130
56	-	180	0	100	120	350	100	-	110	160
57	-	50	180	70	60	250	300	-	60	190
58	500	300	80	110	15	105	150	-	230	180
59	180	400	80	30	450	80	20	-	200	210
60	-	80	160	180		200	450	-	310	200
61	-		370	210		310	330	-	315	190
62	-	120	120	40	170	170	120	-	60	60
63	150	20	40	20	60	50	20	-	150	20
64	-		300	190		270	290	-	50	310
65	-	60	70	100		270	270	-	80	270

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
66	-	230	220	130	70	20	80	-	210	110
67	-	500	220	90		400	190	-	190	20
68	190	80	110	190	70	110	130	-	300	300
69	-	10	60	0	390	310	200	-	15	100
70	-	230	180	20	120	60	120	-	390	320
71	-	40	180	120	400	100	100	-	190	90
72	-	260	260	190	20	80	15	-	25	80
73	-	160	160	220	400	450	130	200	210	210
74	320	120	310	120	130	140	120	-	130	230
75	-	30	30	10	350	400	120	-	50	50
76	-	500	500	160	210	210	90	-	70	70
77	200	25	30	110	30	15	110	-	200	160
78	180	30	45	90	40	20	120	-	210	180
79	350	110	80	70	50	80	50	-	0	80
80	-	120	120	70	0	60	70	-	80	180
81	-	110	110	80	10	50	75	-	110	190
82	200	25	30	110	30	15	115	-	210	170
83	190	80	110	190	70	110	130	-	300	320

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
84	190	100	110	190	70	110	180	-	250	200
85	180	30	45	90	40	30	120	-	200	180
86	-	270	450	270	100	400	150	-	270	250
87	-	265	273	90	160	250	20	-	250	120
88	-	160	150	220	400	450	130	200	210	210
89	-	-	200	250	200	270	260	-	400	230
90	-	270	400	160	150	130	20	-	200	100
91	-	120	120	40	170	170	120	-	60	60
92	-	130	150	45	160	140	130	-	80	90
93	-	500	510	160	210	200	90	-	70	70
94	-	130	150	45	160	140	130	-	80	80
95	-	10	60	10	350	300	200	-	20	90
96	190	110	100	180	65	100	170	-	240	200
97	-	160	160	220	400	450	130	200	210	210
98	-	500	500	160	210	210	90	-	70	70
99	-	155	160	210	400	440	130	200	210	210
100	-	500	500	150	200	200	80	-	70	75

1.2.8. Porównanie błędów liniowych namiarów elementarnych "L<sub>p</sub>" ustalonych na podstawie obliczeń teoretycznych i badań empirycznych

Porównywany obszar		Pary radionamierników		Ustka		Ustka		Ustka		Dołuje		Dołuje		Dołuje		Przasnysz		Przasnysz		Sulików		
		Dołuje	Przasnysz	Sulików	Przemysł	Przasnysz	Sulików	Przemysł	Przasnysz	Sulików	Przemysł	Przasnysz	Sulików	Przemysł	Przasnysz	Sulików	Przemysł	Przasnysz	Sulików	Przemysł	Sulików	
		/km/	L <sub>p</sub> ≤	/km/	L <sub>p</sub> ≤	/km/	L <sub>p</sub> ≤	/km/	L <sub>p</sub> ≤	/km/	L <sub>p</sub> ≤	/km/	L <sub>p</sub> ≤	/km/	L <sub>p</sub> ≤	/km/	L <sub>p</sub> ≤	/km/	L <sub>p</sub> ≤	/km/	L <sub>p</sub> ≤	
Kwadrat	Wyniki obliczeń	570	0,55	94	0,55	179	0,55	∞	0,55	108	0,55	253	0,55	192	0,55	427	0,55	2314	0,55			
Nr 9	Wyniki badań	-II-	0,66	-II-	0,34	-II-	0,46	-II-	0,68	-II-	0,49	-II-	0,47	-II-	-II-	0,63	-II-	-II-	0,72			
Kwadrat	Wyniki obliczeń	∞	0,55	158	0,55	179	0,55	-	-	138	0,55	160	0,55	-	-	-	-	4191	0,55			
Nr 21	Wyniki badań	-II-	0,62	-II-	0,65	-II-	0,63	-	-	-II-	0,71	-II-	0,74	-	-	-	-	-	-II-	0,78		
Kwadrat	Wyniki obliczeń	∞	0,55	318	0,55	160	0,55	270	0,55	198	0,55	121	0,55	∞	0,55	330	0,55	252	0,55			
Nr 33	Wyniki badań	-II-	0,55	-II-	0,92	-II-	0,70	-II-	0,80	-II-	0,70	-II-	0,59	-II-	-II-	0,94	-II-	-II-	0,90			

1.3. Wyniki badań błędu liniowego sieci namierzenia "L<sub>s</sub>"

ARKUSZ NAMIERZANIA  
(badanie błędu liniowego sieci namierzania—L<sub>5</sub>)

1. Przynależność i skład sieci namierzania ——— 2 przel ; 5 radionamierników R-359  
 2. Kryptonim i położenie namierzonej idst ——— DIJ-59 ; 53°35' - 8°05' /kwadrat Nr 9/  
 3. Okres badań ————— 01.06.-11.10.1931 r.  
 4. Wyniki namiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość (kHz)	Wyniki namiarów (azymuty)					Wynik namierza wsp. geograficz		Bąd liniowy (L <sub>5</sub> -km)
				Nr 1 Ustka	Nr 2 Dołuje	Nr 3 Przasnysz	Nr 4 Sulików	Nr 5 Przemysł	Szerok.	Długość	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
1	01.06.	16.30	6913	268	280	279	303	297	53°40'	7°50'	20
2	03.06.	16.00	8648	267	276	281	310	303	53°45'	8°50'	15
3	03.06.	23.15	1830	269	290	285	308	300	54°10'	8°20'	50
4	05.06.	12.47	6913	269	276	279	307	299	53°45'	8°30'	20
5	06.06.	13.15	6913	268	280	277	311	315	53°40'	9°20'	40
6	09.06.	00.10	1830	265	289	283	302	286	54°00'	10°20'	110
7	11.06.	09.55	6913	263	278	281	304	301	53°40'	8°30'	15
8	12.06.	14.37	16265	266	300	285	306	298	53°50'	8°20'	40
9	12.06.	19.51	6913	270	278	283	311	303	53°50'	9°30'	60
10	17.06.	13.33	8648	269	275	279	306	291	53°40'	8°10'	25
11	18.06.	18.31	6913	270	214	279	300	296	53°40'	6°20'	120
12	19.06.	22.22	1830	268	276	285	291	306	—————	—————	—————
13	21.06.	19.43	2680	261	278	283	312	307	53°50'	10°30'	115
14	23.06.	00.51	1830	271	281	284	311	299	54°00'	8°30'	35
15	24.06.	03.30	2680	273	291	280	311	303	54°00'	9°00'	55
16	25.06.	14.33	6913	270	281	279	303	306	—————	—————	—————
17	25.06.	16.30	16265	268	275	281	306	299	53°50'	8°20'	25
18	27.06.	23.30	1830	271	278	281	307	276	53°55'	8°00'	20
19	29.06.	10.27	6913	272	290	285	308	303	54°10'	8°20'	75
20	30.06.	16.43	16265	269	268	271	302	306	—————	—————	—————
21	02.07.	01.33	2680	266	275	273	303	324	—————	—————	—————
22	03.07.	13.50	6913	268	278	274	299	299	53°40'	7°20'	35
23	04.07.	17.45	8648	271	280	279	311	300	53°50'	9°10'	75
24	08.07.	19.10	1830	271	265	283	308	306	—————	—————	—————
25	09.07.	21.33	8648	271	269	286	309	306	—————	—————	—————
26	11.07.	14.15	6913	270	275	287	309	306	—————	—————	—————
27	12.07.	17.25	6913	268	278	284	311	297	53°55'	9°20'	60
28	13.07.	23.30	2680	269	281	285	311	296	54°00'	8°40'	50

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
29	15.07.	04.15	1830	269	280	286	290	303	54°05'	9°55'	90
30	16.07.	17.10	6913	272	268	290	321	304			
31	19.07.	23.50	1830	263	276	279	308	300	53°35'	9°20'	75
32	21.07.	02.35	2680	298	250	276	306	297	53°35'	8°10'	5
33	21.07.	06.41	8648	269	276	281	303	298	53°50'	7°20'	45
34	23.07.	15.28	6913	275	269	283	307	316			
35	24.07.	16.31	16265	273	275	285	309	300	54°00'	8°00'	25
36	25.07.	21.50	6913	271	278	286	306	298	54°00'	7°00'	65
37	26.07.	23.30	2680	273	279	281	317	297	54°00'	6°00'	110
38	28.07.	22.14	1830	275	275	279	306	306			
39	29.07.	01.15	1830	271	269	278	303	300	53°40'	8°00'	10
40	31.07.	19.43	6913	268	281	283	301	301	53°55'	8°10'	15
41	01.08.	16.10.	16265	265	275	284	303	303	53°40'	8°10'	15
42	02.08.	17.50	6913	269	279	281	311	293	53°50'	8°40'	40
43	03.08.	14.10	16265	270	281	283	309	298	53°55'	8°30'	25
44	04.08.	18.30	2680	271	269	281	307	306			
45	06.08.	17.31	8648	269	275	279	308	289	53°45'	8°40'	25
46	07.08.	18.25	6913	273	282	273	303	298	54°00'	6°00'	110
47	11.08.	01.30	2680	275	275	279	307	297	53°30'	8°40'	20
48	15.08.	03.28	2680	276	278	286	308	315			
49	16.08.	17.43	8648	276	269	285	309	301	54°30'	7°30'	85
50	17.08.	18.51	16265	274	279	286	271	302	54°15'	9°10'	80
51	18.08.	19.23	8648	271	270	279	303	306			
52	19.08.	21.33	6913	269	280	281	311	298	53°50'	8°40'	25
53	23.08.	23.31	1830	263	279	286	309	285	53°45'	9°10'	70
54	25.08.	04.25	2680	275	284	284	311	296	54°20'	8°10'	85
55	29.08.	06.30	1830	273	275	283	310	297	53°55'	7°20'	50
56	01.09.	17.30	8648	268	276	279	299	315	53°40'	6°30'	95
57	02.09.	17.55	8648	268	269	281	303	306			
58	03.09.	19.33	6913	271	276	280	331	301	53°50'	8°00'	20
59	17.09.	23.10	2680	269	280	283	309	293	53°55'	8°30'	25
60	18.09.	19.33	2680	271	282	282	308	298	54°00'	7°50'	35
61	21.09.	18.15	6913	268	275	281	307	301	53°45'	8°40'	30
62	23.09.	14.30	16265	266	276	279	306	299	53°40'	8°00'	10
63	24.09.	18.10	6913	280	269	281	307	314			
64	26.09.	23.55	2680	269	260	284	308	303	54°00'	9°00'	75
65	27.09.	00.15	2680	268	265	283	312	289			

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
66	28.09.	02.33	2680	269	275	285	309	293	53°55'	10°00'	100
67	29.09.	03.10	2680	268	281	279	303	306	53°50'	7°40'	35
68	02.10.	04.00	1830	271	278	280	300	313	53°55'	5°50'	125
69	02.10.	11.15	8648	268	289	279	301	298	53°45'	7°20'	45
70	02.10.	23.10	2680	293	276	281	305	297	54°00'	6°20'	105
71	04.10.	21.10	2680	268	278	279	306	301	53°50'	8°20'	25
72	05.10.	20.53	2680	273	269	280	307	306			
73	06.10.	20.50	2680	268	263	281	305	298	53°50'	7°50'	25
74	08.10.	18.33	6913	267	275	281	306	297	53°40'	7°30'	25
75	09.10.	17.51	16265	265	278	276	307	300	53°50'	8°20'	20
76	13.10.	19.10	6913	266	269	278	310	301	53°40'	9°20'	65
77	13.10.	21.33	1830	267	276	277	303	298	53°35'	7°50'	35
78	20.10.	23.40	2680	267	281	260	300	299	53°40'	7°30'	25
79	21.10.	21.53	1830	269	278	279	309	300	53°50'	8°40'	35
80	23.10.	03.25	2680	270	284	277	307	313			
81	23.10.	16.40	6913	270	275	281	305	314	53°50'	7°40'	35
82	26.10.	21.50	1830	270	285	282	306	301	54°05'	8°10'	55
83	29.10.	16.10	6913	269	278	278	303	287	53°45'	7°30'	35
84	02.11.	17.15	16265	265	269	275	290	298			
85	03.11.	09.10.	16265	268	275	281	301	306	53°40'	7°30'	25
86	05.11.	17.15	6913	269	278	279	307	301	53°45'	9°10'	65
87	06.11.	18.10	1830	270	269	285	311	300	54°10'	8°30'	55
88	08.11.	23.10	1830	271	280	284	310	300	54°00'	8°30'	50
89	09.11.	04.10	16265	265	278	270	306	302	53°45'	8°40'	35
90	09.11.	07.12	6913	257	276	283	304	301	53°50'	8°20'	20
91	09.11.	14.30	6913	266	277	269	307	291	53°45'	8°20'	15
92	09.11.	15.22	6913	256	270	282	298	290			
93	09.11.	22.30	1830	263	278	268	303	300	53°40'	8°30'	25
94	10.10.	00.12	1830	255	269	281	297	289			
95	10.10.	04.15	16265	262	279	257	296	287			
96	10.10.	07.11	1830	270	268	265	303	299			
97	10.10.	14.42	6913	269	260	266	295	288			
98	11.10.	02.35	6913	276	276	278	305	285			
99	11.10.	09.12	2680	271	281	279	294	298	53°50'	7°40'	40
100	11.10.	11.30	2680	272	266	280	306	297	53°50'	7°20'	55

*Średni błąd liniowy sieci namierzania* 48

**ARKUSZ NAMIERZANIA**  
(badanie błędu liniowego sieci namierzania— $L_s$ )

1. Przynależność i skład sieci namierzania 2 przel; 5 radionamierników R-359
2. Kryptonim i położenie namierzonej rdst ONY-27; 50°25'—4°00' / 120 km na zachód od kwadratu Nr 20/
3. Okres badań 02.06—07.09.1981r.
4. Wyniki nmiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość (kHz)	Wyniki nmiarów (azymuty)					Wynik namierza wsp. geograficz		Bład liniowy ( $L_s$ -km)
				Nr 1 Ustka	Nr 2 Dołuje	Nr 3 Przasnysz	Nr 4 Sulikow	Nr 5 Przemysl	Szerok.	Długość	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
1	02.06	17.12	4581	250	251	265	274	279	50°15'	3°20'	80
2	03.06	18.30	9871	254	254	263	278	280	-	-	-
3	04.06	05.00	7879	242	243	264	273	281	50°40'	6°00'	150
4	04.06	23.40	3505	249	253	263	272	277	50°20'	3°20'	25
5	04.06	16.20	7879	250	252	264	274	280	50°40'	4°20'	30
6	05.06	14.50	7879	248	253	268	273	284	51°10'	6°00'	205
7	05.06	22.00	4581	248	249	264	278	281	51°00'	5°30'	110
8	06.06	06.30	13937	256	256	265	270	281	50°00'	1°00'/w/	290
9	08.06	07.14	13937	248	248	264	274	281	50°55'	5°00'	90
10	08.06	14.20	13937	256	257	264	274	280	50°00'	1°00'/w/	290
11	09.06	17.45	7878	246	244	263	275	280	50°55'	6°00'	145
12	10.06	11.48	9871	252	254	263	277	277	49°20'	0°00'	270
13	11.06	21.17	4581	251	250	263	272	279	50°30'	3°00'	50
14	12.06	00.12	4581	248	282	264	272	279	-	-	-
15	12.06	07.00	9871	250	251	264	275	281	50°50'	4°00'	35
16	12.06	17.40	9878	248	247	265	275	281	50°50'	5°00'	110
17	13.06	09.53	7878	249	249	265	275	286	51°10'	6°20'	140
18	14.06	16.15	13932	250	252	266	274	270	51°00'	5°00'	115
19	15.06	19.03	7878	250	250	268	274	287	51°40'	6°30'	250
20	18.06	08.14	13932	250	249	262	275	281	50°30'	4°00'	20
21	18.06	20.05	7878	252	256	263	277	281	50°45'	3°00'	90
22	19.06	15.03	9871	250	251	263	278	281	50°30'	3°40'	40
23	24.06	12.03	7878	252	253	264	274	281	50°30'	2°00'	150
24	25.06	15.03	13937	246	248	266	275	284	51°10'	6°40'	145
25	25.06	19.10	13937	252	250	267	275	280	50°40'	3°30'	90
26	26.06	16.20	13937	248	250	261	270	280	50°20'	4°20'	20
27	29.06	15.10	7878	248	244	258	271	281	50°50'	6°00'	120
28	30.06	0015	4581	240	241	262	274	281	51°10'	8°10'	290

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
29	30.06	17.00	7878	262	250	269	275	284	-	-	-
30	01.07	06.15	7693	246	248	264	275	282	51°00'	6°20'	150
31	04.07	08.20	13937	247	249	265	274	278	51°10'	6°20'	145
32	05.07	15.10	13937	245	247	264	274	281	51°05'	6°50'	160
33	06.07	03.00	7878	245	245	265	274	280	51°10'	7°00'	165
34	06.07	14.07	13937	250	249	265	272	281	50°50'	4°00'	25
35	06.07	23.08	4581	250	245	264	279	281	-	-	-
36	08.07	19.20	9871	247	247	264	272	281	50°50'	5°30'	125
37	09.07	05.00	7877	248	254	265	277	281	51°00'	4°30'	80
38	09.07	07.30	13937	250	250	263	265	280	49°55'	1°30'	190
39	10.07	13.40	13937	249	249	263	275	281	50°50'	5°00'	75
40	12.07	10.12	13937	252	250	263	274	279	50°30'	2°30'	150
41	12.07	20.46	13937	249	254	264	275	279	50°50'	4°00'	35
42	13.07	15.15	9871	248	250	265	277	280	51°20'	6°20'	155
43	15.07	17.01	57.32	246	252	265	274	280	51°00'	5°40'	130
44	16.07	16.25	13937	248	248	266	270	280	50°25'	4°30'	25
45	18.07	06.25	7879	249	253	263	273	280	50°40'	4°00'	15
46	18.07	19.03	7879	249	247	262	275	281	50°50'	5°30'	95
47	18.07	19.50	13937	246	245	264	275	281	51°00'	6°30'	145
48	21.07	11.17	13937	250	253	266	275	283	51°00'	4°20'	80
49	21.07	15.38	7879	247	248	268	275	280	-	-	-
50	22.07	21.40	7878	248	244	262	275	280	50°50'	6°00'	135
51	23.07	20.50	4581	255	250	266	270	281	50°15'	1°00'	160
52	23.07	23.48	13937	246	245	263	273	281	50°50'	6°00'	145
53	24.07	14.05	9871	248	249	264	277	284	51°10'	6°20'	150
54	25.07	22.07	9871	250	256	264	279	280	50°20'	2°20'	105
55	30.07	07.00	13937	248	249	265	275	280	51°05'	5°50'	135
56	02.08	07.15	7878	247	247	264	274	278	50°05'	3°30'	45
57	04.08	20.05	4581	248	240	266	274	280	-	-	-
58	04.08	23.07	13937	247	245	263	274	284	51°00'	6°40'	150
59	05.08	15.01	13937	248	249	268	274	282	51°00'	5°50'	135
60	06.08	07.20	9871	245	246	260	275	283	51°00'	7°00'	155
61	08.08	18.10	13937	250	251	262	275	280	-	-	-
62	09.08	11.40	13937	248	248	262	277	287	51°30'	7°30'	210
63	10.08	12.05	9871	248	248	267	270	281	50°30'	4°30'	25
64	11.08	16.21	7978	250	250	268	274	279	-	-	-
65	14.08	17.00	13932	252	253	264	277	280	51°00'	4°00'	95

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
66	15.08	10.06	7878	249	247	264	278	280	50°10'	3°30'	75
67	15.08	22.00	7878	248	249	264	275	281	50°50'	5°00'	130
68	16.08	15.27	7878	246	242	265	275	280	50°10'	5°00'	85
69	16.08	17.55	4581	251	254	264	275	286	51°10'	5°00'	110
70	16.08	23.40	4581	245	246	264	274	286	51°25'	7°40'	280
71	20.08	06.46	4581	248	249	266	274	281	51°00'	5°00'	125
72	20.08	22.17	13937	249	254	264	274	281	50°40'	3°30'	35
73	22.08	12.20	9871	248	249	264	274	281	50°50'	4°50'	100
74	23.08	09.30	9871	245	246	265	272	281	50°50'	5°50'	150
75	23.08	19.40	7693	245	246	265	272	280	50°40'	5°20'	125
76	27.08	05.20	4581	248	252	266	272	280	50°40'	3°30'	40
77	27.08	20.35	4581	248	244	266	272	279	-	-	-
78	28.08	00.25	7878	250	254	266	272	278	50°50'	3°20'	90
79	29.08	17.13	7693	250	254	283	276	280	-	-	-
80	29.08	21.00	7878	251	241	265	275	270	-	-	-
81	29.08	18.06	7878	250	250	265	276	279	50°10'	5°30'	150
82	30.08	15.00	13937	242	251	265	276	281	50°10'	5°30'	145
83	30.08	12.00	7878	247	254	266	275	280	-	-	-
84	01.09	18.44	7878	251	248	266	274	280	51°00'	5°00'	140
85	01.09	10.00	13937	248	252	266	278	280	51°30'	6°30'	220
86	02.09	13.46	13937	252	244	267	275	281	-	-	-
87	03.09	06.20	4581	255	251	264	271	284	50°50'	4°30'	85
88	03.09	10.21	7693	253	249	265	270	281	50°30'	3°00'	110
89	04.09	12.40	7878	256	251	265	279	285	-	-	-
90	05.09	00.12	7878	240	256	264	264	276	-	-	-
91	05.09	10.10	13937	250	250	257	272	284	51°00'	5°00'	110
92	05.09	11.15	4581	247	244	263	267	290	-	-	-
93	05.09	15.36	4581	249	247	258	279	275	49°20'	2°00'	190
94	06.09	07.11	7693	241	255	265	273	282	-	-	-
95	06.09	09.53	9871	251	251	262	275	273	-	-	-
96	06.09	12.32	7878	239	258	266	265	283	-	-	-
97	06.09	18.16	13937	252	252	261	274	282	49°00'	180°W/	295
98	07.09	02.51	4581	252	259	259	266	281	-	-	-
99	07.09	04.30	7693	254	246	260	278	274	-	-	-
100	07.09	10.11	7878	245	243	264	265	284	51°00'	7°00'	217

Średni błąd liniowy sieci namierzania 126

011-28

**ARKUSZ NAMIERZANIA**  
(badanie błędu liniowego sieci namierzania--L<sub>5</sub>)

1. *Przynależność i skład sieci namierzania* ——— 2 przel ; 4 radiomierzniki R-359
2. *Kryptonim i położenie namierzonej rdst* ——— DMJ-49 ; 50°45' - 7°05' /kwadrat Nr 21/
3. *Okres badań* ————— 02.06.-03.10.1931 r.
4. *Wyniki nmiarów:*

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość (kHz)	Wyniki nmiarów (azymuty)					Wynik namierza wsp. geograficz		Bąd liniowy (L <sub>5</sub> -km)
				Nr 1 Ustka	Nr 2 Dołuje	Nr 3 Przasnysz	Nr 4 Sulików	Nr 5 Pzemysł	Szerok.	Długość	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
1	02.06.	16.30	4932	233	240	-	269	280	50°35'	7°30'	30
2	03.06.	23.10	1970	245	246	-	272	282	50°40'	5°30'	110
3	04.06.	22.10	3399	241	241	-	267	270			
4	06.06.	17.10	4932	242	238	-	271	281	50°40'	7°30'	25
5	07.06.	27.10	1970	263	242	-	271	280			
6	06.06.	21.10	4932	241	250	-	269	282	50°30'	6°00'	75
7	11.06.	17.25	4932	296	241	-	265	281	50°20'	6°40'	80
8	13.06.	16.30	4932	239	242	-	267	284	50°50'	8°00'	80
9	14.06.	17.10	4932	241	238	-	272	279	50°35'	7°20'	30
10	16.06.	08.10	4932	241	247	-	278	269	51°30'	8°30'	145
11	17.06.	23.10.	1970	246	240	-	263	282	50°40'	6°30'	35
12	19.06.	21.15	3399	236	241	-	270	281	50°40'	8°00'	70
13	20.06.	16.16	4932	239	240	-	268	282	50°40'	7°40'	65
14	23.06.	01.10	1970	256	236	-	274	283	51°00'	7°00'	25
15	23.06.	17.15	4932	241	241	-	273	285	51°10'	8°20'	105
16	24.06.	23.10	3399	241	243	-	271	279	50°30'	6°30'	35
17	26.06.	04.10	1970	244	241	-	263	281	50°30'	6°20'	70
18	28.06.	13.15	4932	231	240	-	269	282	50°50'	9°00'	135
19	29.06.	23.30	1970	239	240	-	274	282	50°50'	8°00'	75
20	02.07.	24.00	1970	241	239	-	271	283	51°00'	8°00'	85
21	04.07.	01.13	1970	242	241	-	269	279	50°20'	6°00'	100
22	05.07.	02.17	1970	240	241	-	265	276	50°30'	6°00'	115
23	07.07.	22.10	4932	248	236	-	273	279	50°30'	7°00'	20
24	09.07.	15.10	4932	242	240	-	274	283	51°00'	7°40'	40
25	10.07.	07.00	4932	241	256	-	269	282	50°40'	7°00'	0
26	12.07.	23.10	1970	237	241	-	274	282	50°40'	8°20'	100
27	13.07.	02.20	1970	241	240	-	269	281	50°35'	7°00'	20
28	19.07.	08.20	4932	243	236	-	271	283	50°55'	8°15'	75

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
29	21.07.	10.40	4932	256	240	-	268	279	50°10'	4°00'	210
30	21.07.	13.50	4932	241	243	-	270	276	50°20'	6°00'	85
31	25.07.	05.00	1970	243	241	-	269	281	50°35'	6°00'	80
32	26.07.	21.15	4932	236	239	-	265	284	50°40'	8°20'	105
33	28.07.	00.13	1970	239	241	-	269	282	50°40'	7°40'	25
34	30.07.	13.13	4932	240	250	-	274	281	50°55'	7°00'	15
35	03.08.	18.10	4932	245	241	-	269	293			
36	04.08.	23.15	1970	241	238	-	271	282	50°45'	7°30'	35
37	04.08.	23.19	3399	242	239	-	266	281	50°30'	6°50'	30
38	05.08.	23.10	3399	240	240	-	264	278	50°10'	6°20'	85
39	06.08.	00.16	1970	235	240	-	271	279	50°30'	8°00'	65
40	07.08.	17.13	4932	246	240	-	270	281	50°40'	6°30'	35
41	08.08.	18.10	4932	241	241	-	269	281	50°40'	7°30'	25
42	09.08.	23.10	3399	240	243	-	267	282	50°45'	7°00'	0
43	10.08.	16.10	4931	246	245	-	269	284	50°50'	5°10'	100
44	12.08.	16.10	4932	236	241	-	267	280	50°30'	8°30'	110
45	13.08.	17.12	4932	241	236	-	274	282	51°00'	7°30'	40
46	14.08.	18.10	4932	244	241	-	272	278	50°30'	6°00'	65
47	16.08.	22.15	3399	239	243	-	268	279	50°25'	6°30'	75
48	17.08.	23.10	1970	242	248	-	272	282	50°50'	6°00'	80
49	18.08.	23.15	3399	241	241	-	262	281	50°20'	6°00'	95
50	19.08.	06.00	1970	241	237	-	265	281	50°25'	7°00'	55
51	21.08.	07.15	4932	243	240	-	272	281	50°45'	6°00'	60
52	22.08.	16.33	4932	239	241	-	275	282	51°00'	8°10'	90
53	23.08.	17.45	4932	248	238	-	265	291			
54	24.08.	18.10	4932	262	230	-	267	281	50°30'	7°50'	60
55	25.08.	22.30	1970	241	239	-	269	282	50°40'	7°10'	15
56	26.08.	21.30	3399	240	241	-	270	281	50°40'	7°00'	10
57	27.08.	16.50	4932	241	240	-	265	293	50°20'	6°40'	75
58	28.08.	17.10	4932	241	251	-	272	279			
59	30.08.	23.10	1970	246	239	-	268	278	50°10'	5°00'	200
60	31.08.	23.10	3399	239	240	-	270	269	50°50'	8°00'	65
61	01.09.	01.00	1970	236	240	-	273	282	50°50'	9°00'	175
62	03.09.	17.10	4932	242	239	-	271	281	50°50'	7°00'	10
63	05.09.	18.25	4932	241	264	-	268	285	50°40'	7°10'	15
64	06.09.	16.30	4932	240	241	-	262	282	50°30'	7°00'	20
65	08.09.	17.50	4932	243	241	-	269	281	50°40'	6°30'	35

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
66	09.09.	18.30	4932	239	242	-	271	278	50°30'	7°00'	25
67	11.09.	23.10	1970	241	239	-	274	280	50°40'	7°00'	0
68	13.09.	25.55	1970	242	226	-	268	283			
69	14.09.	22.15	3399	248	239	-	265	281			
70	16.09.	16.10	4932	233	241	-	271	283	51°00'	10°00'	220
71	16.09.	17.10	4932	239	240	-	269	282	50°45'	7°40'	55
72	17.09.	18.25	4932	240	241	-	274	281	50°50'	7°35'	50
73	19.09.	19.30	4932	242	238	-	272	280	50°40'	7°10'	15
74	20.09.	23.10	3399	248	240	-	268	278	50°00'	4°10'	205
75	23.09.	23.15	1970	240	239	-	265	277	50°00'	6°00'	115
76	23.09.	23.59	1970	243	241	-	269	279	50°30'	6°40'	30
77	24.09.	00.20	1970	241	244	-	271	281	50°40'	6°50'	15
78	25.09.	16.45	4932	301	241	-	280	282			
79	26.09.	17.10	4932	241	240	-	269	283	50°50'	7°30'	20
80	29.09.	22.15	3399	242	239	-	171	281	50°45'	7°00'	0
81	30.09.	23.10	1970	248	239	-	269	282	50°45'	7°00'	0
82	01.10.	06.00	4932	238	240	-	271	282	50°50'	8°00'	75
83	03.10.	17.55	4932	239	241	-	274	278	50°30'	7°20'	25
84	04.10.	18.10	4932	241	251	-	278	281	51°10'	7°00'	25
85	05.10.	10.00	4932	242	240	-	274	281	50°55'	7°00'	10
86	06.10.	18.15	4932	241	241	-	265	282	50°30'	6°40'	30
87	06.10.	22.10	1970	247	238	-	269	279	50°20'	6°00'	100
88	06.10.	23.15	4932	239	241	-	272	281	50°40'	7°40'	50
89	06.10.	02.12	4932	248	241	-	267	282	50°30'	5°30'	95
90	06.10.	04.14	4932	253	240	-	271	282	50°40'	7°10'	15
91	06.10.	07.36	1970	301	242	-	271	283	50°55'	8°20'	100
92	06.10.	12.15	3399	240	243	-	269	279	50°25'	6°30'	55
93	06.10.	15.10	3399	249	239	-	265	276	49°40'	4°00'	200
94	07.10.	00.02	1970	299	249	-	267	279			
95	07.10.	04.12	1970	241	253	-	272	283	51°00'	6°30'	35
96	07.10.	07.18	4932	250	254	-	278	282	51°00'	4°30'	185
97	07.10.	14.15	4932	242	250	-	269	282	50°40'	6°30'	25
98	08.10.	12.43	4932	251	238	-	270	281	50°40'	7°10'	15
99	08.10.	15.16	1970	243	252	-	268	279	50°20'	5°30'	105
100	08.10.	22.00	3399	252	251	-	274	276			

*Średni błąd liniowy sieci namierzenia*

62

DHJ-43

**ARKUSZ NAMIERZANIA**  
(badanie błędu liniowego sieci namierzania—L<sub>5</sub>)

1. Przynależność i skład sieci namierzania — 2 przel ; 5 radionamierników R-359  
 2. Kryptonim i położenie namierzonej rdst — Eagle farm ; 48°45' - 9°10' /kwadrat Nr 33/  
 3. Okres badań — 04.06-22.10.1981 r.  
 4. Wyniki nmiarów:

Lp.	Dzień miesiąc	Godzina	Częstotliwość (kHz)	Wyniki nmiarów (azymuty)					Wynik nmiarza wsp. geograficz		Bład liniowy (L <sub>5</sub> -km)
				Nr 1 Ustka	Nr 2 Dołuje	Nr 3 Przasnysz	Nr 4 Sulików	Nr 5 Arzemiśl	Szerok.	Długość	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
1	04.06.	03.15	3060	223	218	249	242	269	48°35'	9°10'	25
2	10.06.	07.25	9244	224	213	248	246	268	49°00'	9°40'	35
3	11.06.	05.10	2244	221	216	246	241	272	49°10'	10°00'	105
4	12.06.	14.16	10478	225	217	240	243	267	48°30'	8°40'	35
5	14.06.	18.10	4560	223	215	241	242	265	48°10'	9°00'	85
6	20.06.	15.30	6796	219	212	248	245	269	49°20'	10°10'	125
7	20.06.	18.10	10478	220	218	251	240	268	48°50'	9°10'	20
8	23.06.	21.05	3060	226	214	243	245	266	48°30'	9°00'	25
9	25.06.	02.06	3060	223	221	241	239	270	48°40'	9°05'	15
10	28.06.	03.15	3060	224	217	238	248	273	49°40'	10°00'	135
11	29.06.	18.21	10478	219	218	244	242	269	49°00'	9°50'	75
12	30.06.	23.10	3060	215	215	245	238	269	49°00'	10°00'	80
13	01.07.	05.15	3060	223	216	242	244	268	48°40'	9°00'	5
14	03.07.	14.25	10478	221	218	246	240	264	-----	-----	-----
15	05.07.	18.10	9244	223	217	244	246	274	49°25'	10°10'	130
16	06.07.	19.05	10478	224	214	240	235	267	48°30'	9°45'	55
17	07.07.	21.10	9244	219	218	249	242	274	49°40'	10°10'	140
18	08.07.	23.05	3060	225	215	244	238	268	48°40'	9°40'	35
19	09.07.	21.17	3060	221	210	248	241	268	49°00'	10°00'	90
20	10.07.	20.00	9244	224	216	243	237	266	48°10'	8°40'	80
21	12.07.	18.34	9244	223	215	244	244	273	49°10'	10°10'	115
22	13.07.	01.40	3060	220	213	242	242	269	49°00'	9°40'	65
23	13.07.	09.10	9244	225	217	249	238	275	49°50'	10°10'	145
24	13.07.	16.05	10478	223	224	245	240	268	48°40'	9°05'	0
25	14.07.	17.10	9244	217	218	246	243	281	50°00'	11°00'	200
26	15.07.	18.15	14705	221	221	239	238	269	48°50'	10°00'	65
27	16.07.	21.30	3060	223	216	244	241	270	48°50'	9°25'	25
28	17.07.	21.25	4560	219	215	241	248	274	49°50'	10°50'	185

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
29	19.07.	20.00	10478	226	220	243	242	257	48°20'	8°00'	85
30	20.07.	18.10	14705	223	218	249	240	269	48°50'	9°20'	15
31	23.07.	06.15	14705	220	217	242	239	268	48°45'	9°30'	30
32	25.07.	11.28	10478	221	215	244	241	269	49°10'	10°00'	75
33	27.07.	16.29	9244	224	230	246	241	266	48°20'	3°00'	75
34	29.07.	17.05	10478	219	218	244	237	276	49°40'	10°40'	115
35	02.08.	23.25	3060	223	216	245	242	269	48°50'	9°20'	20
36	04.08.	22.01	3060	230	213	240	239	265	48°20'	9°30'	55
37	05.08.	01.10	3060	221	218	245	245	278	49°50'	11°00'	180
38	09.08.	06.15	9244	220	215	246	246	268	49°40'	10°20'	95
39	11.08.	07.23	10478	223	217	244	241	269	48°45'	9°15'	15
40	12.08.	08.05	10478	224	218	242	240	271	48°50'	9°30'	35
41	14.08.	18.25	9244	221	229	244	242	272	49°20'	10°00'	75
42	17.08.	19.30	9244	223	216	243	245	269	48°50'	9°40'	35
43	17.08.	21.10	3060	219	215	243	246	273	49°40'	11°00'	170
44	19.08.	18.13	10478	226	218	243	240	265	48°00'	8°00'	100
45	23.08.	21.07	4560	221	224	243	238	274			
46	25.08.	23.05	3060	223	217	241	242	268	48°45'	9°20'	15
47	25.08.	23.58	3060	225	218	240	245	269	49°00'	9°00'	20
48	28.08.	01.10	3060	219	216	248	257	275	49°50'	10°30'	160
49	28.08.	07.45	10478	225	226	243	243	266	48°05'	7°30'	190
50	31.08.	06.10	9244	223	218	244	245	271	49°00'	9°25'	50
51	31.08.	10.30	10478	224	214	241	246	269	48°50'	9°30'	25
52	02.09.	16.30	10478	221	216	243	242	268	48°40'	9°30'	25
53	03.09.	12.45	9244	224	215	244	246	266			
54	05.09.	12.08	14705	223	218	246	240	272	49°15'	10°00'	100
55	06.09.	12.36	9244	225	218	242	248	267	48°20'	8°50'	110
56	07.09.	18.05	10478	223	225	243	241	273	49°25'	10°00'	120
57	10.09.	19.10	9244	220	229	244	247	269	48°55'	10°00'	75
58	11.09.	19.25	10478	226	215	243	244	275	49°50'	11°00'	180
59	13.09.	23.15	3060	224	217	238	245	268	48°50'	9°00'	15
60	14.09.	08.10	10478	231	216	244	238	264	48°00'	8°30'	105
61	15.09.	23.10	3060	221	231	241	245	276	49°50'	11°00'	180
62	16.09.	18.05	14705	225	209	243	241	269			
63	23.09.	22.00	9244	223	218	244	242	270	48°50'	9°30'	40
64	25.09.	21.47	9244	224	228	243	246	267	48°20'	8°40'	90
65	25.09.	22.09	3060	220	215	246	240	265	48°30'	9°00'	25

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
66	25.09.	23.50	3060	210	216	244	239	265	48°20'	9°00'	75
67	26.09.	23.00	3060	223	227	239	241	269	48°50'	9°10'	0
68	29.09.	04.00	3060	223	218	243	238	277	-----	-----	-----
69	30.09.	21.37	4560	223	226	244	243	268	48°35'	9°10'	25
70	03.10.	13.09	10478	221	221	249	246	267	-----	-----	-----
71	04.10.	23.20	3060	221	224	242	247	273	49°30'	10°40'	140
72	06.10.	07.10	10478	208	215	243	242	268	48°40'	9°30'	25
73	07.10.	09.25	10478	219	225	243	238	274	49°30'	11°00'	175
74	08.10.	18.10	9244	226	218	248	238	275	49°45'	10°00'	150
75	09.10.	20.09	9244	223	224	243	239	269	48°50'	9°25'	45
76	09.10.	23.00	3060	231	223	244	241	270	48°55'	9°25'	50
77	10.10.	21.00	4560	221	215	242	239	273	49°20'	10°30'	110
78	11.10.	13.00	10478	223	226	239	244	267	48°35'	8°30'	50
79	12.10.	13.40	9244	225	215	244	242	268	48°50'	9°20'	30
80	14.10.	18.33	9244	220	217	243	242	266	48°20'	9°00'	35
81	15.10.	13.28	9244	219	218	246	243	271	49°20'	10°30'	110
82	17.10.	16.33	10478	221	216	239	239	272	49°20'	10°30'	110
83	17.10.	19.25	10478	241	215	244	246	266	48°30'	9°00'	65
84	18.10.	18.30	9244	223	217	239	240	274	49°20'	10°25'	105
85	19.10.	01.00	3060	224	225	243	245	268	48°40'	9°20'	25
86	19.10.	07.45	10478	210	217	242	230	275	-----	-----	-----
87	19.10.	08.02	9244	221	219	249	236	269	48°50'	9°30'	30
88	19.10.	15.16	9244	216	225	248	242	273	-----	-----	-----
89	19.10.	21.32	10478	229	211	238	247	265	48°05'	10°00'	105
90	20.10.	00.45	3060	237	220	250	237	272	49°20'	9°00'	85
91	20.10.	00.52	10478	220	210	247	243	271	49°20'	10°30'	110
92	20.10.	07.14	3060	226	206	239	234	267	48°50'	11°00'	160
93	21.10.	09.12	3060	229	221	242	244	275	-----	-----	-----
94	21.10.	14.14	3060	218	207	237	254	264	48°10'	10°30'	105
95	21.10.	17.24	4560	227	226	246	233	277	-----	-----	-----
96	21.10.	22.21	4560	238	209	256	255	278	-----	-----	-----
97	21.10.	23.24	10478	219	222	236	245	265	48°20'	10°30'	110
98	22.10.	04.32	10478	228	208	235	232	274	49°35'	11°50'	200
99	22.10.	08.16	3060	217	223	248	246	272	49°10'	9°00'	80
100	22.10.	11.15	4560	230	224	245	231	270	-----	-----	-----

Sredni bład liniowy sieci namierzania 80

1.4. Wyniki badań wiarygodności namierzania

1. Przynależność i skład sieci namierzenia — 2 przel; 5 radionamierników R-359

2. Kryptonimy i położenie namierzanych rdst. — od pozycji 1 do 36: *DHJ-59*,  $53^{\circ}35' - 8^{\circ}05'$ ; od pozycji 37 do 50: *QNY-22*,  $50^{\circ}25' - 4^{\circ}00'$  od pozycji 51 do 100: *Eagle farm*,  $48^{\circ}45' - 9^{\circ}10'$

3. Wyniki namiarów:

LP	Wyniki namiarów (azymuty)					I grupa wyników nam.			II grupa wyników nam.			III grupa wyników nam.			IV grupa wyników nam.			Liczba powta- rzających się wy- ników 19
	Nr 1 Ustka 2	Nr 2 Dołuje 3	Nr 3 Przasnysz 4	Nr 4 Sulików 5	Nr 5 Przemysł 6	Szer. geogr. 7	Długość geogr. 8	Błąd lin. Ls (km) 9	Szer. geogr. 10	Długość geogr. 11	Błąd lin. Ls (km) 12	Szer. geogr. 13	Długość geogr. 14	Błąd lin. Ls (km) 15	Szer. geogr. 16	Długość geogr. 17	Błąd lin. Ls (km) 18	
1	268	280	279	303	297	$53^{\circ}40'$	$7^{\circ}50'$	20	$53^{\circ}40'$	$7^{\circ}55'$	25	$53^{\circ}55'$	$6^{\circ}00'$	150	$53^{\circ}50'$	$7^{\circ}10'$	75	-
2	267	276	281	310	303	$53^{\circ}45'$	$8^{\circ}50'$	15	$53^{\circ}55'$	$9^{\circ}20'$	100	$53^{\circ}55'$	$9^{\circ}00'$	75	$53^{\circ}40'$	$10^{\circ}00'$	135	-
3	269	290	285	308	300	$54^{\circ}10'$	$8^{\circ}20'$	50	$54^{\circ}15'$	$7^{\circ}35'$	85	$54^{\circ}20'$	$7^{\circ}30'$	97	$53^{\circ}50'$	$8^{\circ}40'$	55	-
4	269	276	279	307	299	$53^{\circ}45'$	$8^{\circ}20'$	20	$53^{\circ}50'$	$8^{\circ}05'$	40	$53^{\circ}50'$	$8^{\circ}00'$	35	$53^{\circ}40'$	$8^{\circ}30'$	30	-
5	268	280	277	311	315	$53^{\circ}40'$	$9^{\circ}20'$	40	-	-	-	-	-	-	$53^{\circ}50'$	$9^{\circ}10'$	80	2
6	265	289	283	302	286	$54^{\circ}00'$	$10^{\circ}20'$	110	$54^{\circ}05'$	$7^{\circ}15'$	83	$54^{\circ}00'$	$11^{\circ}00'$	195	$54^{\circ}00'$	$10^{\circ}30'$	167	-
7	263	278	281	304	301	$53^{\circ}40'$	$8^{\circ}30'$	15	$53^{\circ}50'$	$9^{\circ}05'$	75	$53^{\circ}50'$	$9^{\circ}35'$	105	$53^{\circ}40'$	$8^{\circ}40'$	40	-
8	266	300	285	305	298	$53^{\circ}50'$	$8^{\circ}20'$	40	$53^{\circ}55'$	$7^{\circ}35'$	57	-	-	-	$53^{\circ}35'$	$8^{\circ}30'$	25	-
9	270	278	283	311	303	$53^{\circ}50'$	$9^{\circ}30'$	60	$54^{\circ}05'$	$9^{\circ}05'$	90	$54^{\circ}10'$	$8^{\circ}50'$	88	$54^{\circ}00'$	$9^{\circ}00'$	77	-
10	269	275	279	306	291	$53^{\circ}40'$	$8^{\circ}10'$	25	$53^{\circ}45'$	$7^{\circ}35'$	42	$53^{\circ}25'$	$7^{\circ}45'$	29	$53^{\circ}40'$	$8^{\circ}00'$	17	-
11	270	214	279	300	296	$53^{\circ}40'$	$6^{\circ}20'$	120	$53^{\circ}30'$	$6^{\circ}55'$	85	$53^{\circ}40'$	$6^{\circ}00'$	140	$53^{\circ}40'$	$5^{\circ}40'$	165	-
12	268	276	285	291	306	-	-	-	$54^{\circ}00'$	$10^{\circ}00'$	135	-	-	-	$54^{\circ}10'$	$10^{\circ}00'$	142	2
13	261	278	283	312	307	$53^{\circ}50'$	$10^{\circ}30'$	115	$53^{\circ}50'$	$10^{\circ}30'$	162	$53^{\circ}50'$	$10^{\circ}00'$	128	$53^{\circ}50'$	$10^{\circ}00'$	128	2*
14	271	281	284	311	299	$54^{\circ}00'$	$8^{\circ}30'$	35	$54^{\circ}15'$	$8^{\circ}00'$	77	$54^{\circ}00'$	$8^{\circ}00'$	52	$54^{\circ}20'$	$7^{\circ}00'$	116	-
15	273	291	280	311	303	$54^{\circ}00'$	$9^{\circ}00'$	55	$54^{\circ}20'$	$8^{\circ}55'$	105	$54^{\circ}35'$	$7^{\circ}45'$	120	$54^{\circ}20'$	$8^{\circ}30'$	92	-
16	270	281	279	303	306	-	-	-	$53^{\circ}55'$	$7^{\circ}30'$	57	-	-	-	$54^{\circ}00'$	$6^{\circ}00'$	150	2
17	268	275	281	306	299	$53^{\circ}50'$	$8^{\circ}20'$	25	$53^{\circ}50'$	$7^{\circ}50'$	37	$53^{\circ}50'$	$7^{\circ}50'$	37	$53^{\circ}45'$	$7^{\circ}40'$	41	2*
18	271	278	281	307	276	$53^{\circ}55'$	$8^{\circ}00'$	20	$54^{\circ}00'$	$7^{\circ}00'$	30	$53^{\circ}55'$	$8^{\circ}00'$	43	$53^{\circ}50'$	$7^{\circ}00'$	81	-
19	272	280	285	308	303	$54^{\circ}10'$	$8^{\circ}20'$	75	$54^{\circ}15'$	$8^{\circ}10'$	77	$54^{\circ}20'$	$8^{\circ}00'$	90	$54^{\circ}00'$	$8^{\circ}00'$	52	-

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19
21	266	275	273	303	324	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	4
22	268	278	274	299	299	53°40'	7°20'	35	53°55'	6°30'	115	-	-	-	53°40'	7°00'	76	-
23	271	280	279	311	300	53°50'	9°10'	75	54°05'	8°30'	67	53°55'	9°00'	72	53°35'	8°00'	10	-
24	271	265	283	308	306	-	-	-	54°10'	9°00'	77	54°15'	9°30'	122	54°05'	9°10'	95	-
25	271	269	286	309	306	-	-	-	53°40'	10°15'	142	54°20'	9°55'	147	-	-	-	2
26	270	275	287	309	306	-	-	-	54°15'	8°00'	80	54°20'	9°55'	147	54°00'	8°30'	57	-
27	268	278	284	311	297	53°55'	9°20'	60	53°55'	6°35'	110	54°00'	8°50'	71	54°00'	8°20'	55	-
28	269	281	285	311	296	54°00'	8°40'	50	54°10'	8°30'	75	54°10'	8°50'	87	54°05'	8°15'	60	-
29	269	280	286	290	303	54°05'	9°05'	135	54°15'	8°55'	92	-	-	-	54°10'	9°20'	107	-
30	272	268	290	321	304	-	-	-	54°10'	10°15'	155	54°30'	9°35'	150	54°20'	9°40'	135	-
31	263	276	279	308	300	53°35'	9°20'	75	53°40'	8°55'	55	53°40'	9°00'	60	53°40'	9°20'	52	-
32	268	280	276	306	297	53°35'	8°10'	5	53°45'	7°30'	49	53°40'	8°00'	17	53°40'	7°00'	76	-
33	269	276	281	303	298	53°50'	7°20'	45	53°55'	6°30'	115	53°50'	6°50'	90	53°45'	6°10'	130	-
34	275	269	283	307	316	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	4
35	273	275	285	309	300	54°00'	8°00'	25	53°10'	7°30'	59	54°15'	7°30'	65	54°00'	7°00'	90	-
36	271	278	286	306	298	54°00'	7°00'	65	54°00'	6°30'	118	54°05'	7°00'	90	54°00'	6°20'	125	-
37	250	251	265	274	279	50°15'	3°20'	80	51°20'	6°15'	190	51°00'	4°30'	77	50°50'	4°20'	57	-
38	254	254	263	278	280	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	4
39	242	243	264	272	281	50°40'	6°00'	150	50°55'	6°55'	215	50°55'	7°00'	220	50°45'	6°30'	190	-
40	250	252	264	274	280	50°40'	4°20'	30	51°20'	6°15'	140	-	-	-	50°45'	3°40'	122	-
41	249	253	263	272	277	50°30'	3°20'	25	50°30'	4°30'	62	-	-	-	50°40'	4°00'	30	-
42	248	253	268	273	284	51°10'	6°00'	205	51°20'	6°15'	192	51°00'	4°30'	77	51°05'	5°00'	105	-
43	248	249	264	278	281	51°00'	5°30'	110	51°05'	6°05'	167	-	-	-	50°40'	4°30'	47	-

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19
44	256	256	265	270	281	50°00'	1°00'	290	50°20'	0°10'	292	50°00'	1°00'	290	50°20'	6°30'	176	2*
45	248	248	264	274	281	50°55'	5°00'	90	50°40'	4°15'	37	50°50'	4°30'	62	50°50'	5°00'	87	-
46	256	257	264	274	280	50°00'	1°00'	290	-	-	-	-	-	-	-	-	-	3
47	246	244	253	275	280	50°55'	6°00'	145	-	-	-	-	-	-	51°25'	7°20'	270	-
48	252	254	263	277	277	49°20'	0°00'	270	-	-	-	-	-	-	-	-	-	3
49	251	250	263	272	279	50°30'	3°00'	50	50°05'	7°30'	250	50°40'	3°00'	77	50°25'	3°30'	37	-
50	248	282	264	272	279	-	-	-	-	-	-	51°00'	5°15'	115	50°25'	3°00'	72	-
51	223	218	249	242	269	48°55'	9°10'	25	48°55'	9°15'	22	48°50'	9°10'	17	48°45'	9°15'	8	-
52	224	213	248	246	268	49°00'	9°40'	35	49°00'	9°50'	55	-	-	-	49°00'	9°20'	32	-
53	221	216	246	241	272	49°10'	10°00'	105	49°20'	10°25'	112	49°20'	10°10'	97	49°15'	10°05'	90	-
54	225	217	240	243	267	48°30'	8°40'	35	48°30'	8°55'	32	48°35'	8°45'	40	48°30'	8°40'	51	-
55	223	215	241	242	265	48°10'	9°00'	35	48°00'	8°30'	85	48°05'	8°45'	77	48°20'	9°00'	47	-
56	219	212	248	245	269	49°20'	10°10'	125	-	-	-	49°15'	10°15'	95	49°40'	10°50'	115	-
57	220	218	251	240	268	48°50'	9°10'	20	48°40'	9°30'	25	48°45'	9°30'	22	48°40'	9°25'	17	-
58	226	214	243	245	266	48°30'	9°00'	25	-	-	-	48°40'	9°00'	16	48°30'	8°40'	50	-
59	223	221	241	239	270	48°40'	9°05'	15	48°55'	9°40'	40	48°35'	8°50'	30	48°40'	9°10'	7	-
60	224	217	238	248	273	49°40'	10°00'	135	49°35'	10°00'	92	49°30'	9°50'	102	49°30'	9°50'	102	2*
61	219	218	244	242	269	49°00'	9°50'	75	49°00'	9°30'	37	49°00'	9°45'	50	48°45'	9°15'	7	-
62	215	215	245	238	269	49°00'	10°00'	80	49°10'	11°00'	50	-	-	-	49°15'	10°30'	111	-
63	223	216	242	244	268	48°40'	9°00'	5	48°50'	9°10'	17	48°40'	9°10'	7	48°40'	9°15'	2	-
64	221	218	246	240	264	-	-	-	-	-	-	48°20'	8°45'	57	48°15'	8°30'	75	2
65	223	217	244	246	274	49°25'	10°10'	130	49°40'	10°30'	142	49°30'	10°00'	105	49°30'	10°15'	117	-
66	224	214	240	235	267	48°30'	9°45'	55	48°40'	10°00'	60	48°20'	9°20'	77	48°20'	9°35'	52	-

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19
67	219	218	249	242	274	49°40'	10°10'	140	49°40'	10°30'	142	49°40'	10°30'	142	49°30'	10°10'	110	2*
68	225	215	244	238	268	48°40'	9°40'	35	48°35'	9°05'	29	48°30'	8°55'	40	48°45'	9°20'	7	-
69	221	210	248	241	268	49°00'	10°00'	90	49°00'	10°00'	67	49°10'	10°20'	97	-	-	-	-
70	224	216	243	237	266	48°10'	8°40'	80	48°10'	8°55'	62	48°15'	8°45'	64	48°20'	8°55'	50	-
71	223	215	244	241	273	49°10'	10°10'	115	49°20'	10°30'	117	49°20'	10°00'	90	49°20'	10°00'	90	2*
72	220	218	242	242	269	49°00'	9°40'	65	48°50'	9°45'	45	48°50'	9°30'	27	49°00'	10°00'	13,5	-
73	225	217	249	238	275	49°50'	10°10'	145	49°50'	10°00'	137	49°47'	10°05'	115	49°45'	10°15'	110	-
74	223	224	245	240	268	48°40'	9°05'	10	48°40'	9°00'	17	48°20'	8°00'	100	48°40'	9°05'	10	2*
75	217	218	246	243	281	50°00'	11°00'	200	-	-	-	50°10'	11°40'	240	-	-	-	2
76	221	221	239	238	269	48°50'	10°00'	65	-	-	-	-	-	-	48°45'	9°45'	35	2
77	223	216	244	241	270	48°50'	9°25'	25	49°00'	9°55'	62	48°55'	9°30'	31	48°55'	9°30'	31	2*
78	219	215	241	248	274	49°50'	10°50'	185	49°50'	11°00'	182	49°45'	10°45'	172	49°45'	11°00'	180	-
79	226	220	243	242	267	48°20'	8°00'	85	48°15'	8°00'	102	48°20'	8°00'	100	48°20'	8°10'	90	-
80	223	218	249	240	269	48°50'	9°20'	15	48°50'	9°50'	42	48°47'	9°10'	9	48°45'	9°10'	7	-
81	220	217	242	239	268	48°45'	9°30'	30	48°40'	9°50'	47	48°35'	9°25'	22	48°40'	9°35'	30	-
82	221	215	244	241	269	49°10'	10°00'	75	49°00'	9°50'	55	49°00'	9°50'	52	48°50'	9°45'	38	-
83	224	230	246	241	266	48°20'	8°00'	75	48°00'	7°30'	150	-	-	-	48°25'	8°20'	72	-
84	219	218	244	237	276	49°40'	10°40'	115	49°50'	11°30'	210	49°25'	10°45'	135	-	-	-	-
85	223	216	245	242	269	48°50'	9°20'	20	48°50'	9°10'	15	48°57'	9°25'	20	48°55'	9°30'	32	-
86	230	213	240	239	265	48°20'	9°30'	55	48°10'	9°50'	75	-	-	-	48°15'	9°30'	59	-
87	221	218	245	245	278	49°50'	11°00'	180	49°50'	11°00'	182	49°45'	10°45'	160	48°45'	9°15'	5	-
88	220	215	246	246	268	49°40'	10°20'	95	49°00'	9°10'	30	49°10'	9°50'	67	48°45'	9°15'	5	-
89	223	217	244	241	269	48°45'	9°15'	15	48°55'	9°10'	21	48°47'	9°15'	6	48°45'	9°10'	3	-

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19
90	224	218	242	240	271	48°50'	9°30'	35	49°00'	9°50'	52	48°50'	9°15'	16	48°45'	9°20'	14	-	
91	221	229	244	242	272	49°20'	10°00'	75	49°20'	10°30'	117	49°15'	10°15'	57	49°15'	10°15'	57	2*	
92	223	216	243	245	269	48°50'	9°40'	35	48°55'	9°20'	17	48°50'	9°20'	19	48°50'	9°20'	19	2*	
93	219	215	243	246	273	49°40'	11°00'	170	49°35'	10°40'	145	49°30'	10°35'	135	49°20'	10°30'	117	-	
94	226	218	243	240	265	48°00'	8°00'	100	48°00'	8°00'	121	48°00'	7°50'	130	48°00'	8°00'	121	2*	
95	221	224	243	238	274	-	-	-	49°20'	11°00'	149	49°20'	10°35'	120	-	-	-	2	
96	223	217	241	242	268	48°45'	9°20'	15	48°40'	9°40'	35	48°40'	10°00'	60	48°40'	9°05'	10	-	
97	225	218	240	245	269	49°00'	9°00'	20	49°00'	9°05'	31	48°55'	9°00'	15	48°50'	9°00'	22	-	
98	219	216	248	257	275	49°50'	10°30'	160	50°00'	11°00'	192	50°00'	11°00'	192	50°00'	11°00'	192	3*	
99	225	226	243	243	266	48°05'	7°30'	190	48°05'	7°55'	120	48°05'	7°20'	155	48°00'	7°30'	150	-	
100	223	213	244	245	271	49°00'	9°25'	50	49°10'	9°35'	115	49°10'	9°30'	55	49°05'	9°35'	47	-	
B Ł A D	S R E D N I							78			91			87				73	
R A Z E M	P O W T A R Z A J A C Y C H	S I Ę	W Y N I K Ó W																62 26*

LEGENDA:

----- Poszczególne grupy wyników opracowywali:

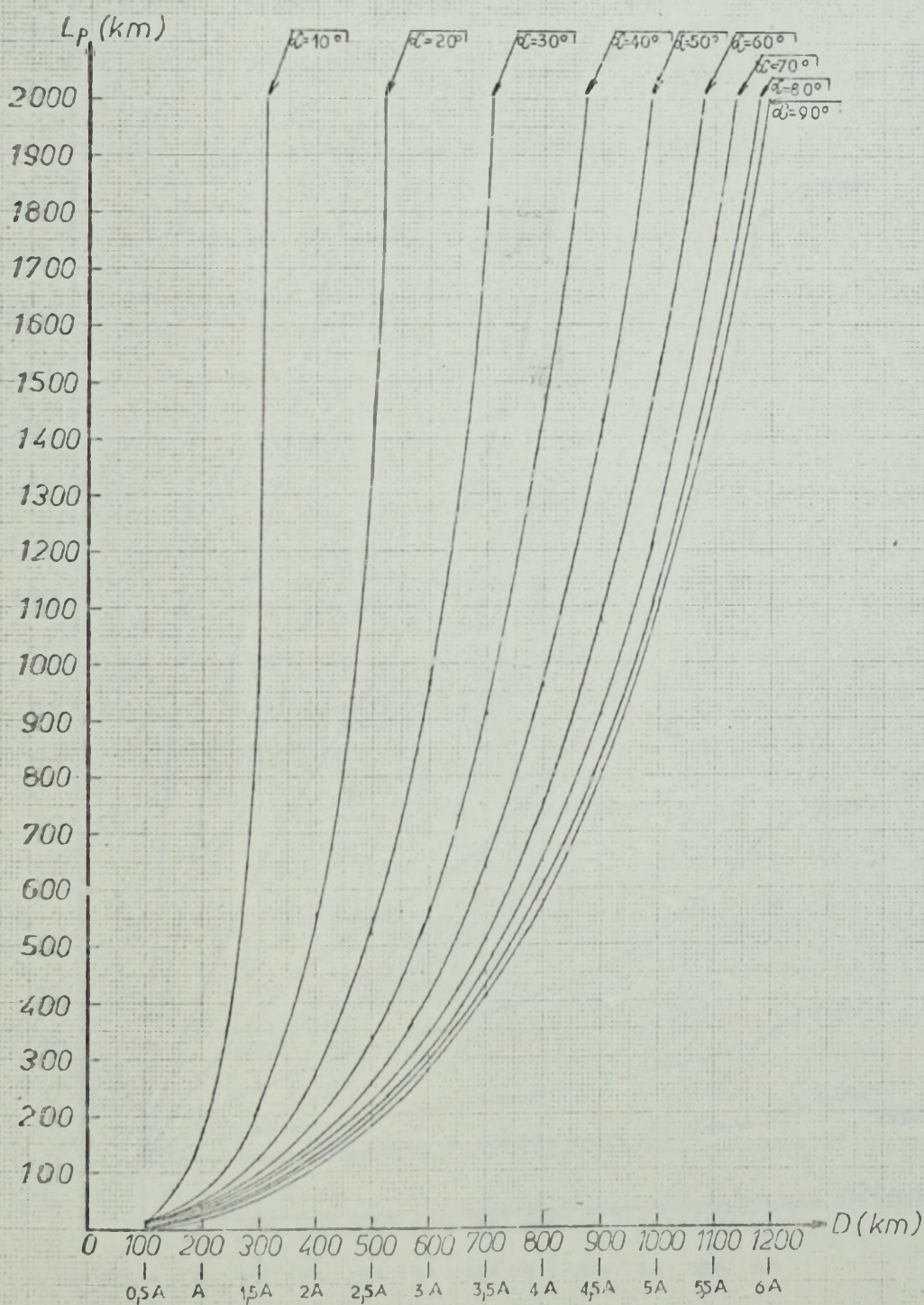
- I grupę od pozycji 1 - 100 - st. chor. sztab. CIESZKOWSKI / dn. 5.10.82 r. /;
- II grupę od pozycji 1 - 50 - plut. MACKOWSKI / dn. 16.10.82 r. /;
- III grupę od pozycji 1 - 50 - st. sierż. RUMIŃSKI / dn. 24.10.82 r. /;
- II grupę od pozycji 50 - 100 - st. sierż. RUMIŃSKI / dn. 30.10.82 r. /;
- III grupę od pozycji 50 - 100 - st. sierż. sztab. PIASTUN / dn. 1.11.82 r. /;
- IV grupę od pozycji 1 - 100 - sierż. sztab. JABŁOŃSKI / dn. 2.11.82 r. /.

2. WYNIKI BADAŃ ZALEŻNOŚCI POWSTAWANIA BŁĘDU LINIOWEGO NAMIARU ELEMENTARNEGO "L<sub>p</sub>"

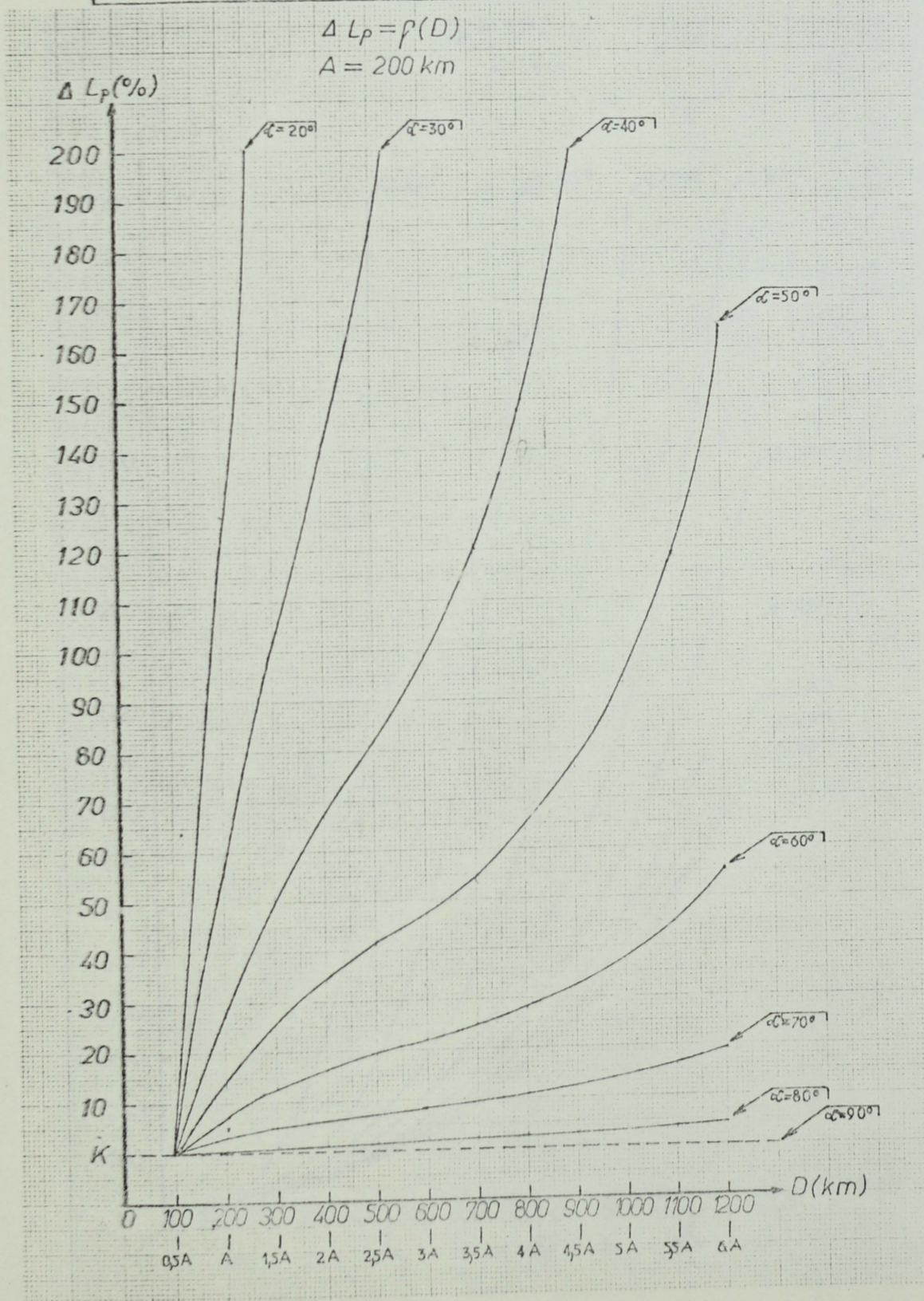
2.1. Wyniki badań zależności błędu liniowego namiaru elementarnego "L<sub>p</sub>" od odległości do namierzanego źródła /radiostacji/ -  $L_p = f/D$

$\alpha$ \ $L_p$ (km) do $D$ (km)	100	200	300	400	500	600	700	800	900	1000	1100	1200
90°	11.1	29.3	62.2	112	184	282	413	586	813	1112	1509	2047
80°	11.1	29.5	62.9	114	188	288	423	601	836	1147	1564	2133
70°	11.0	30.1	65.4	120	199	307	454	651	914	1263	1754	2437
60°	11.0	31.3	70.1	131	220	345	517	753	1079	1534	2190	3179
50°	10.9	33.5	78.5	151	259	416	640	962	1433	2150	3315	5438
40°	10.9	37.4	93.9	188	336	563	913	1471	2427	4296	9165	45822
30°	10.8	45.6	125.9	271	522	968	1832	3886	12908	∞	∞	∞
20°	10.7	66.4	216.3	555	1424	5237	∞	∞	∞	∞	∞	∞
10°	10.6	171.5	1269.3	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞

$L_p = f(D)$   
 $A = 200 \text{ km}$

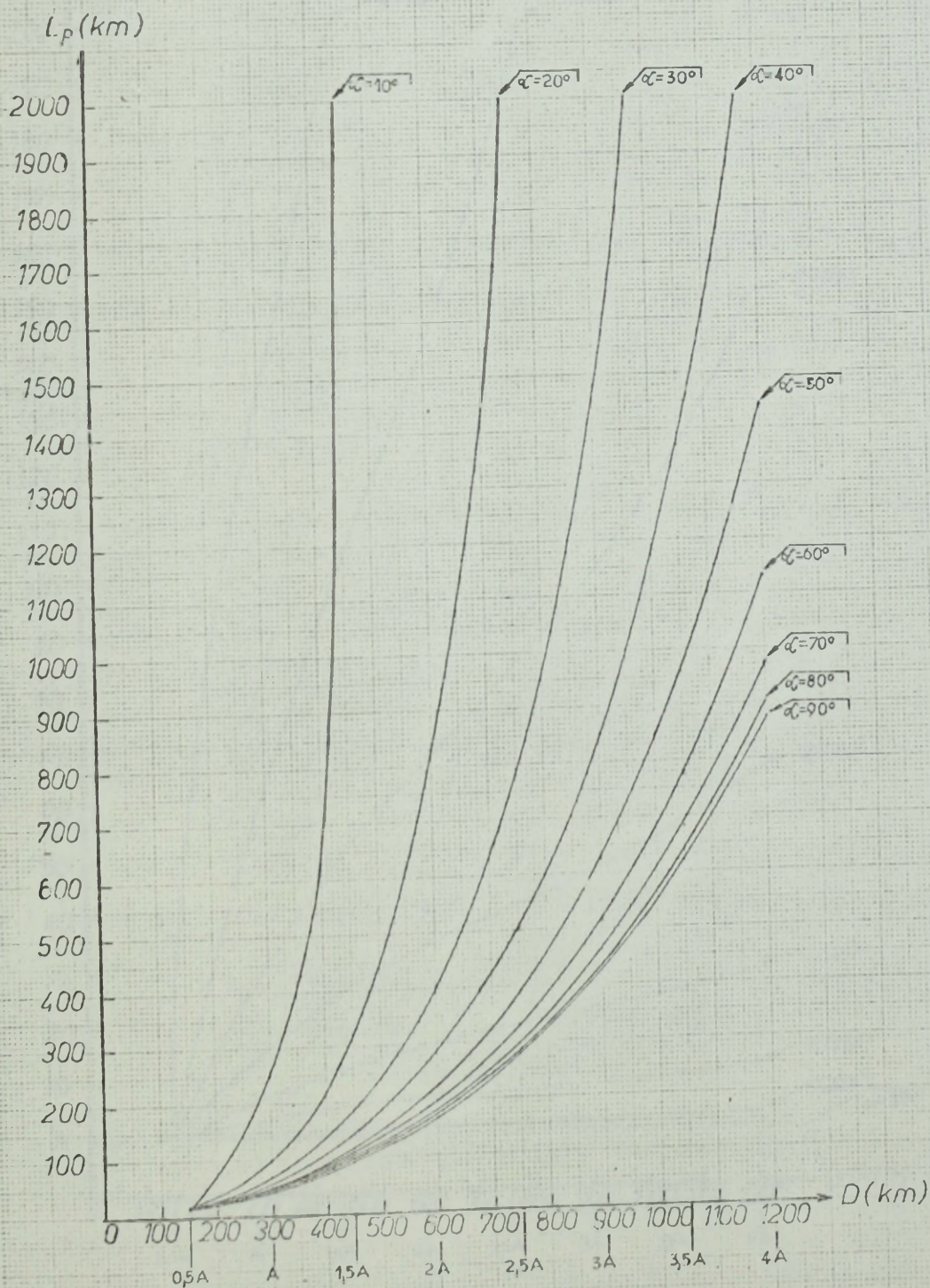


$\alpha$ \ $\Delta L_p(\%)$ dla $D$ (km)	100	200	300	400	500	600	700	800	900	1000	1100	1200
90°	K	K	K	K	K	K	K	K	K	K	K	K
80°	0	0.7	1.12	1.59	184	2.08	2.29	2.55	2.85	3.20	3.64	4.18
70°	0.01	3	5	6.65	7.86	8.80	9.83	11.08	12.40	14.08	16.20	19.01
60°	-0.01	7	13	16	19	22	25	28	32	37	45	55
50°	-0.02	14	26	34	41	47	54	64	76	93	119	165
40°	-0.02	28	51	67	82	99	120	150	198	286	507	2137
30°	-0.03	56	102	140	183	242	342	562	1486	∞	∞	∞
20°	-0.04	127	248	392	672	1752	∞	∞	∞	∞	∞	∞
10°	-0.05	485	2041	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞



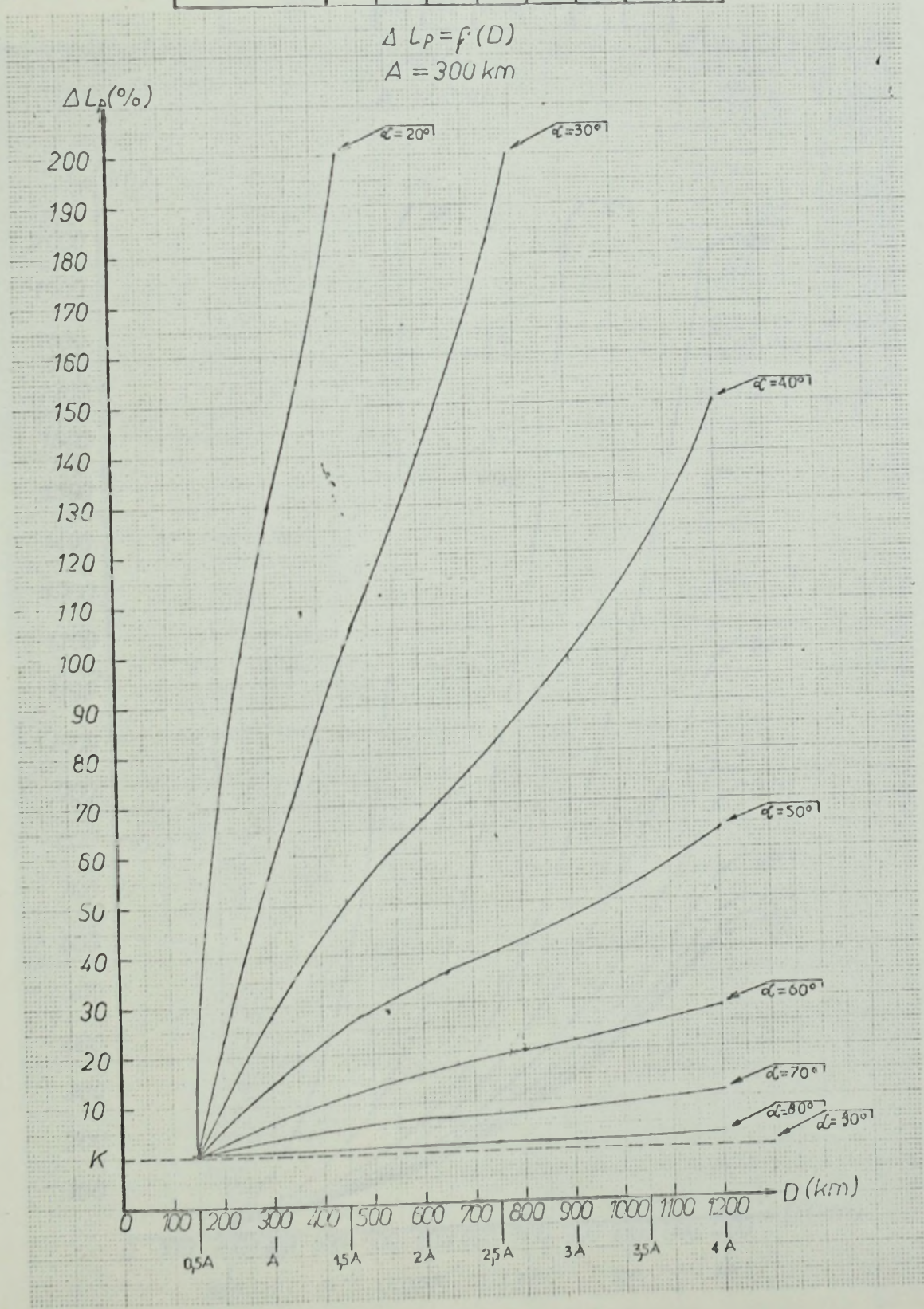
$\alpha$ \begin{matrix} L_p (km) \text{ dla} \\ D (km) \end{matrix}	150	300	450	600	750	900	1050	1200
90°	16.6	43	93	169	277	424	620	879
80°	16.6	44	94	171	282	433	635	902
70°	16.5	45	98	180	298	461	682	976
60°	16.5	46	105	196	330	518	776	1130
50°	16.4	50	117	226	389	625	961	1473
40°	16.3	56	140	282	504	845	1369	2207
30°	16.2	68	188	406	784	1453	2748	5829
20°	16.1	99	324	833	2136	7856	∞	∞
10°	15.9	257	1903	∞	∞	∞	∞	∞

$L_p = f(D)$   
A 300 km



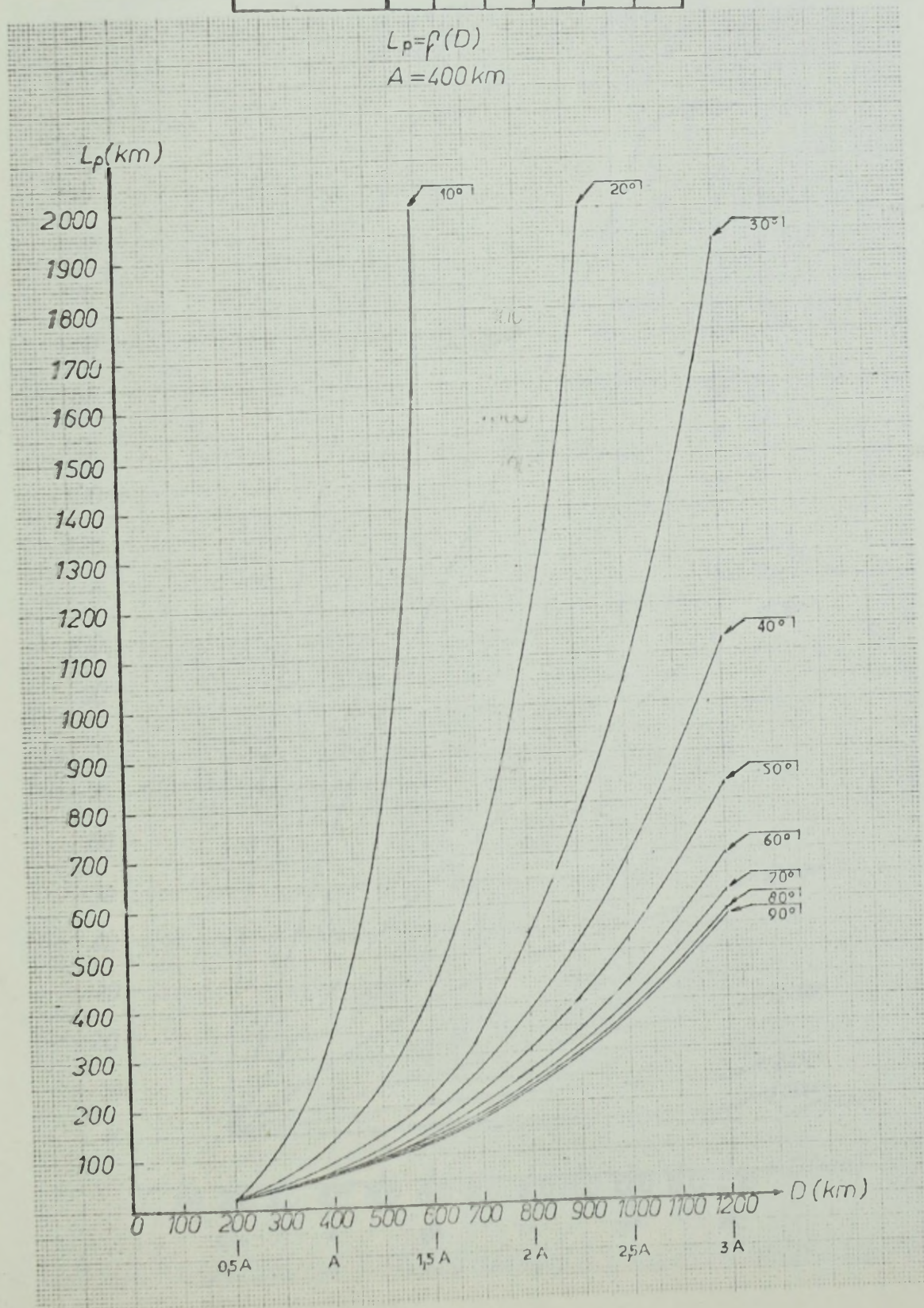
$\Delta L_p$ (%) dlo D (km)	150	300	450	600	750	900	1050	1200
90°	K	K	K	K	K	K	K	K
80°	0	0.68	1.17	1.53	1.80	2.05	2.30	2.55
70°	-0.61	2.73	5.14	6.62	7.76	8.79	9.85	11.02
60°	-0.61	6	12	16	19	22	25	28
50°	-1.21	14	26	34	40	47	54	64
40°	-1.81	28	51	67	82	99	120	150
30°	-2.41	55	102	140	183	242	342	562
20°	-3.02	127	247	392	671	1751	∞	∞
10°	-4.22	486	1940	∞	∞	∞	∞	∞

$\Delta L_p = f(D)$   
A = 300 km

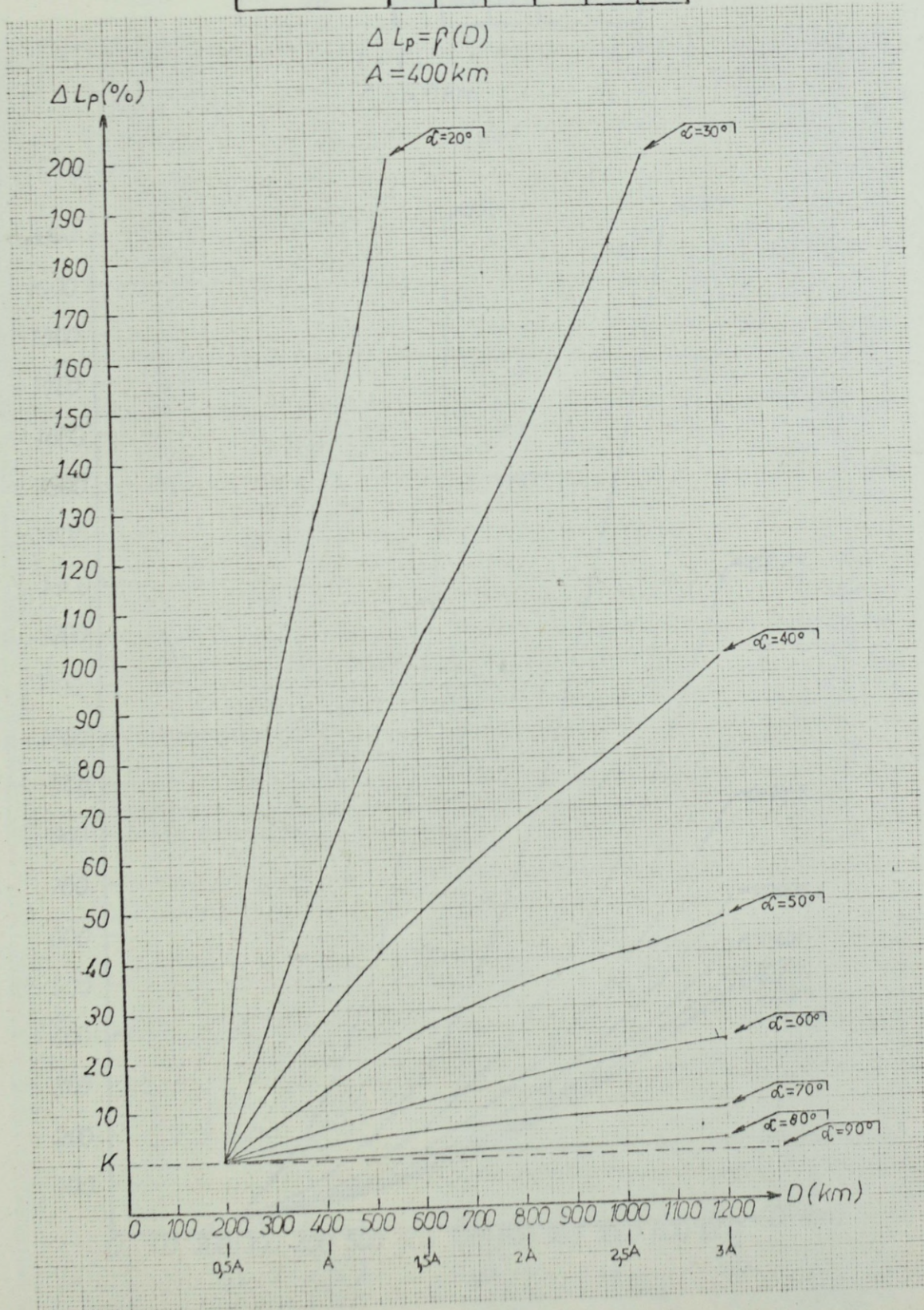


$\alpha$ \begin{matrix} L_p \text{ (km)} \text{ dlo} \\ D \text{ (km)} \end{matrix}	200	400	600	800	1000	1200
90°	22.1	58.5	124	225	369	565
80°	22.1	58.9	125	229	376	577
70°	22.1	60	130	240	397	615
60°	22.0	62	140	262	440	631
50°	21.9	66	157	302	519	833
40°	21.7	74	187	377	673	1126
30°	21.6	91	251	542	1045	1937
20°	21.4	132	432	1110	2848	4475
10°	21.2	343	2538	$\infty$	$\infty$	$\infty$

$L_p = f(D)$   
 $A = 400 \text{ km}$

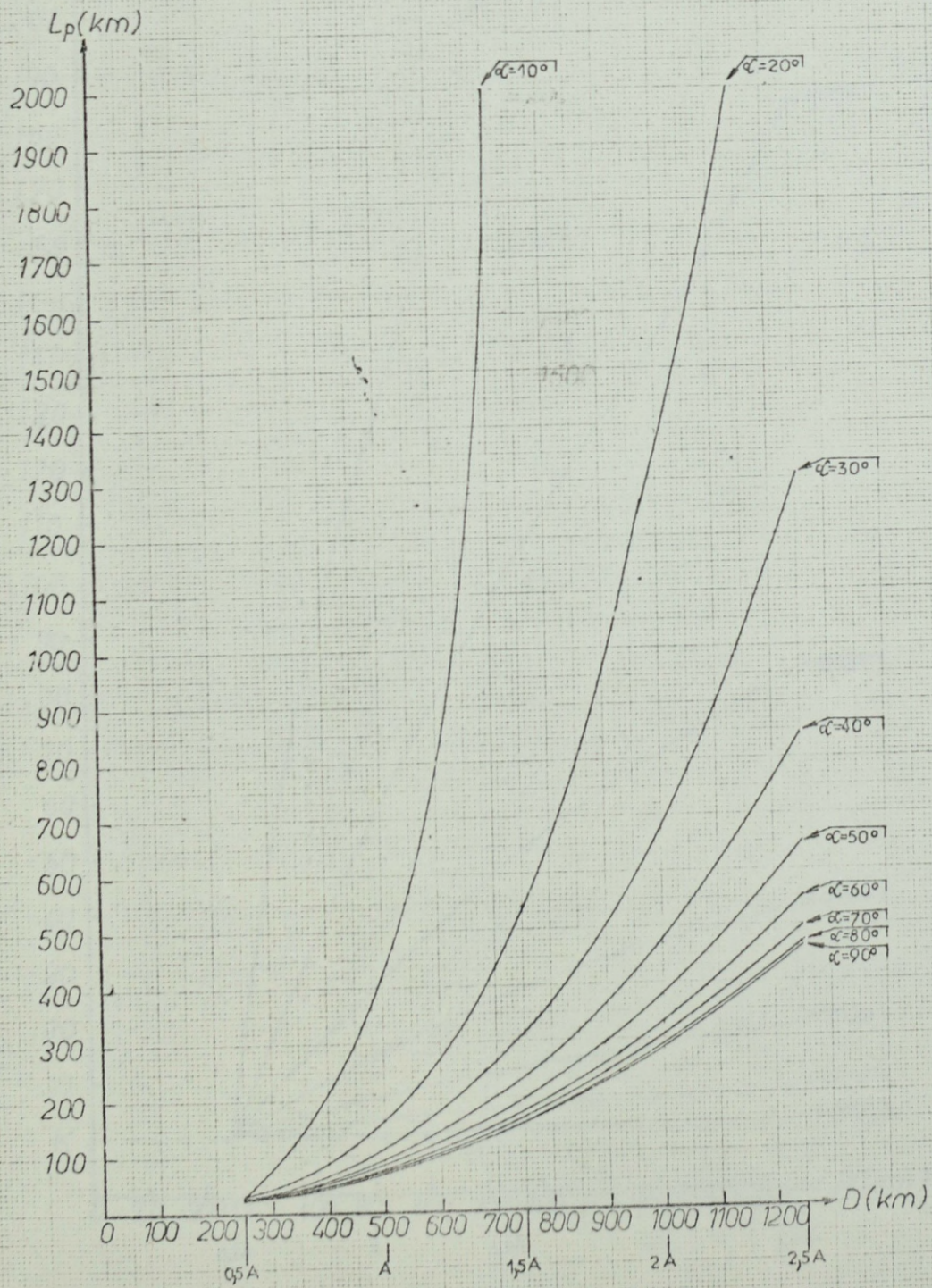


$\alpha$ \ $\Delta L_p$ (%) $\Delta L_p$ (%) $\Delta L_p$ (%) D (km) / D (km) / D (km)	200	400	600	800	1000	1200
90°	K	K	K	K	K	K
80°	0	0.68	1.20	1.59	1.81	2.06
70°	0	2.90	5.14	6.52	7.74	8.78
60°	-0.46	7	12	16	19	22
50°	-0.91	14	26	34	40	47
40°	-1.81	28	50	67	82	99
30°	-2.27	55	102	140	183	242
20°	-3.17	127	247	392	671	1751
10°	-4.08	486	1940	$\infty$	$\infty$	$\infty$



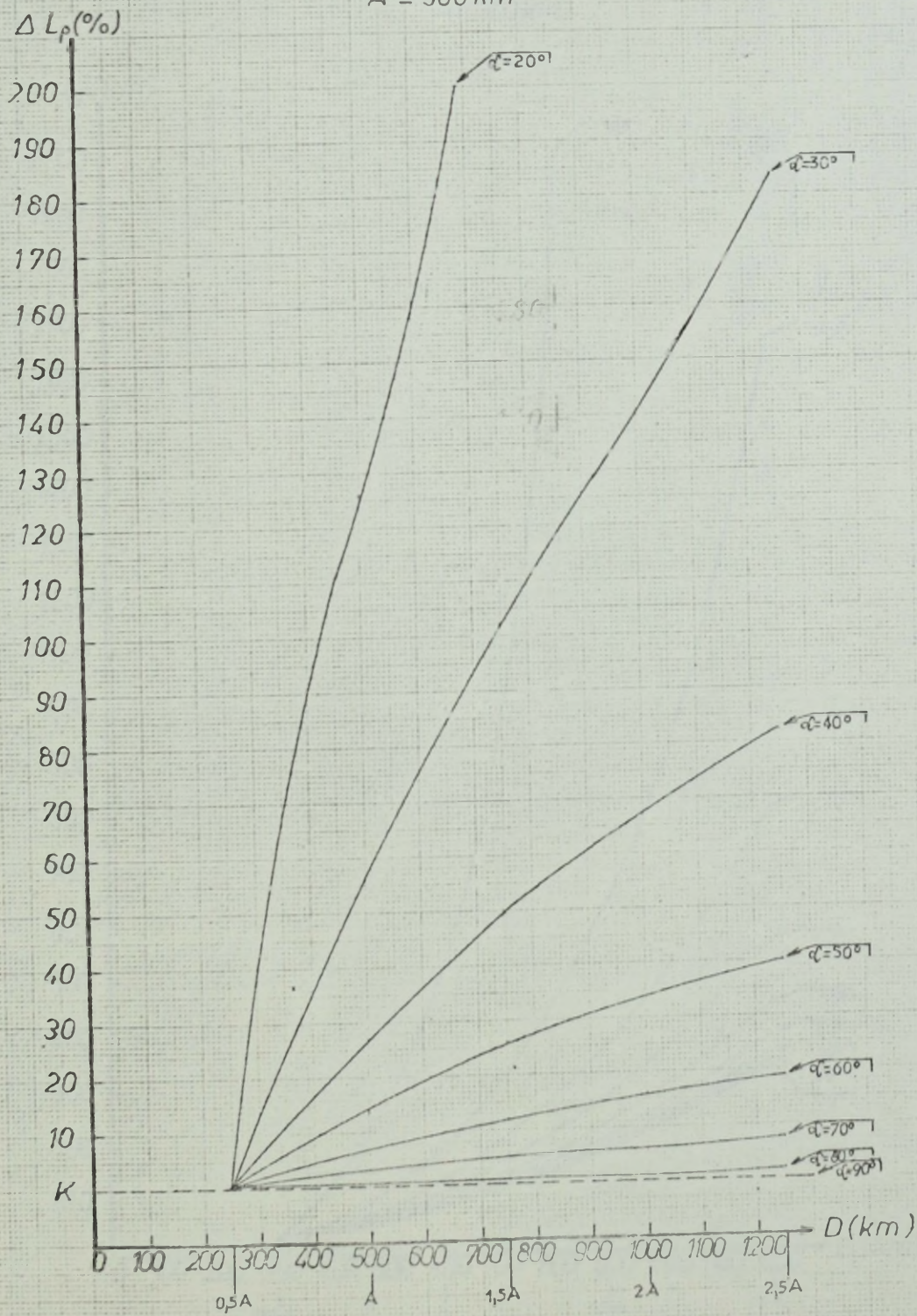
$\alpha$ \begin{matrix} L_p \text{ (km) dlo} \\ D \text{ (km)} \end{matrix}	250	500	750	1000	1250
90°	27.7	73.2	155	281	461
80°	27.6	73.7	157	286	470
70°	27.6	75	163	300	497
60°	27.5	78	175	328	551
50°	27.3	83	196	377	649
40°	27.2	93	234	471	841
30°	27.0	114	314	677	1306
20°	26.8	166	540	1388	3560
10°	26.5	428	3173	$\infty$	$\infty$

$L_p = f(D)$   
 $\Delta = 500 \text{ km}$



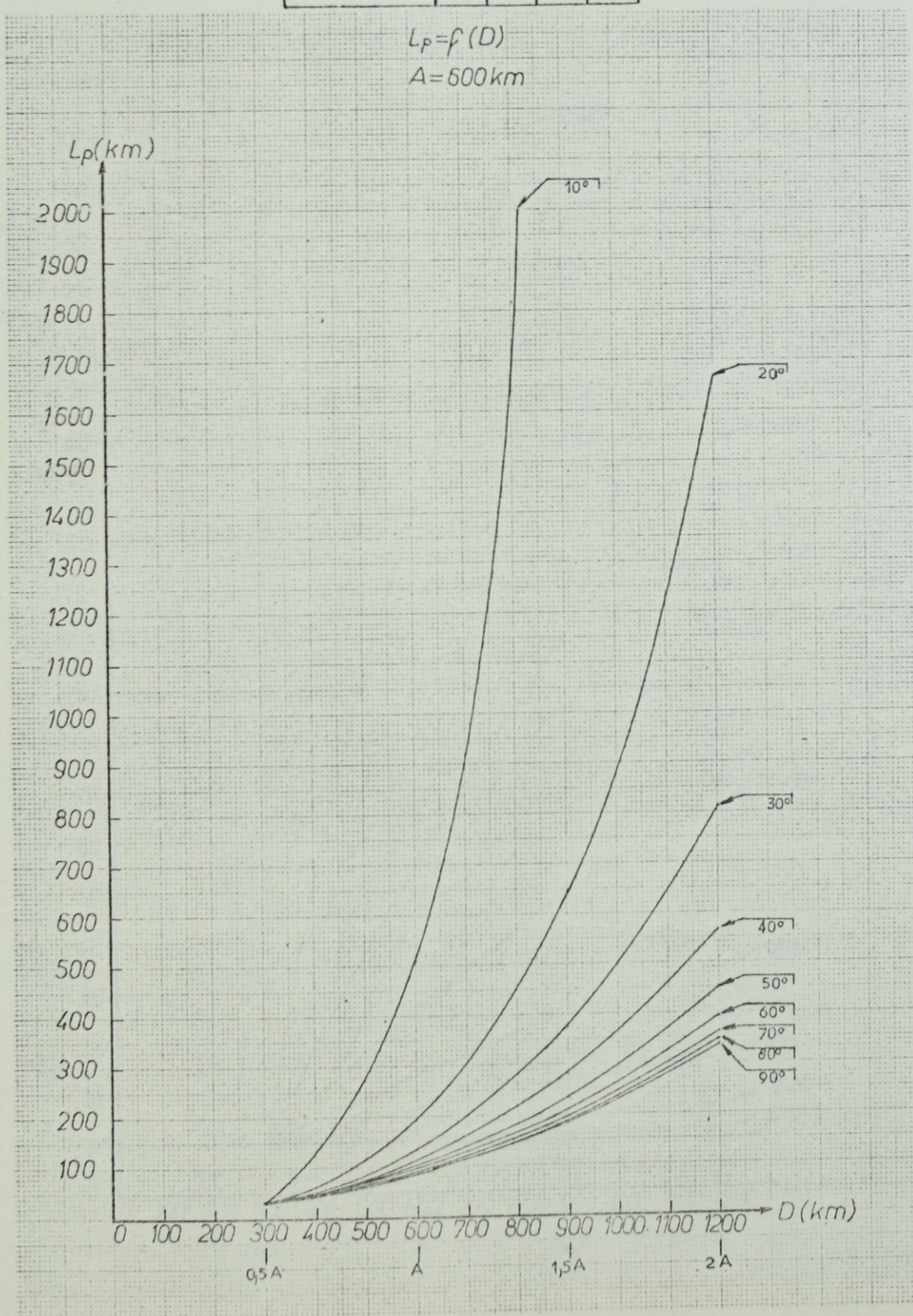
$\alpha$ \ $\Delta L_p(\%) \text{ dn } D(\text{km})$	250	500	750	1000	1250
90°	K	K	K	K	K
80°	-0.37	0.69	1.22	1.56	1.84
70°	-0.37	2.73	5.14	6.63	7.75
60°	-0.73	6	12	16	19
50°	-1.45	14	25	34	40
40°	-1.81	27	50	67	82
30°	-2.52	55	102	140	183
20°	-3.25	126	247	392	671
10°	-4.34	485	1940	$\infty$	$\infty$

$\Delta L_p = f(D)$   
 $A = 500 \text{ km}$

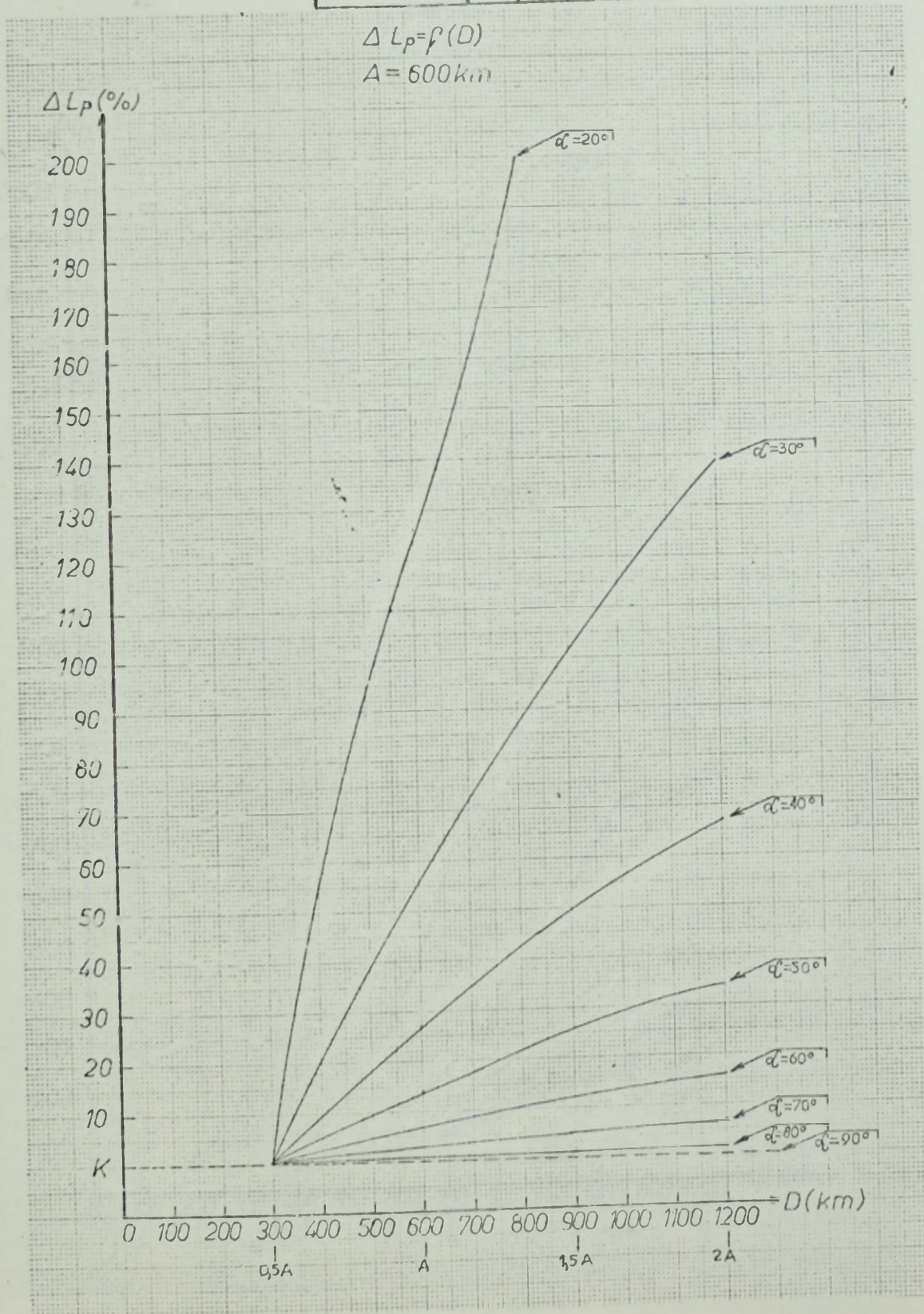


$\alpha$ \ Lp(km) dla D(km)	300	600	900	1200
90°	332	87	186	338
80°	33.2	88	188	343
70°	33.1	90	196	360
60°	33	93	210	393
50°	32.8	100	235	453
40°	32.6	112	281	565
30°	32.4	136	377	813
20°	32.1	199	648	1666
10°	31.9	514	3807	$\infty$

$L_p = f(D)$   
 $A = 600 \text{ km}$



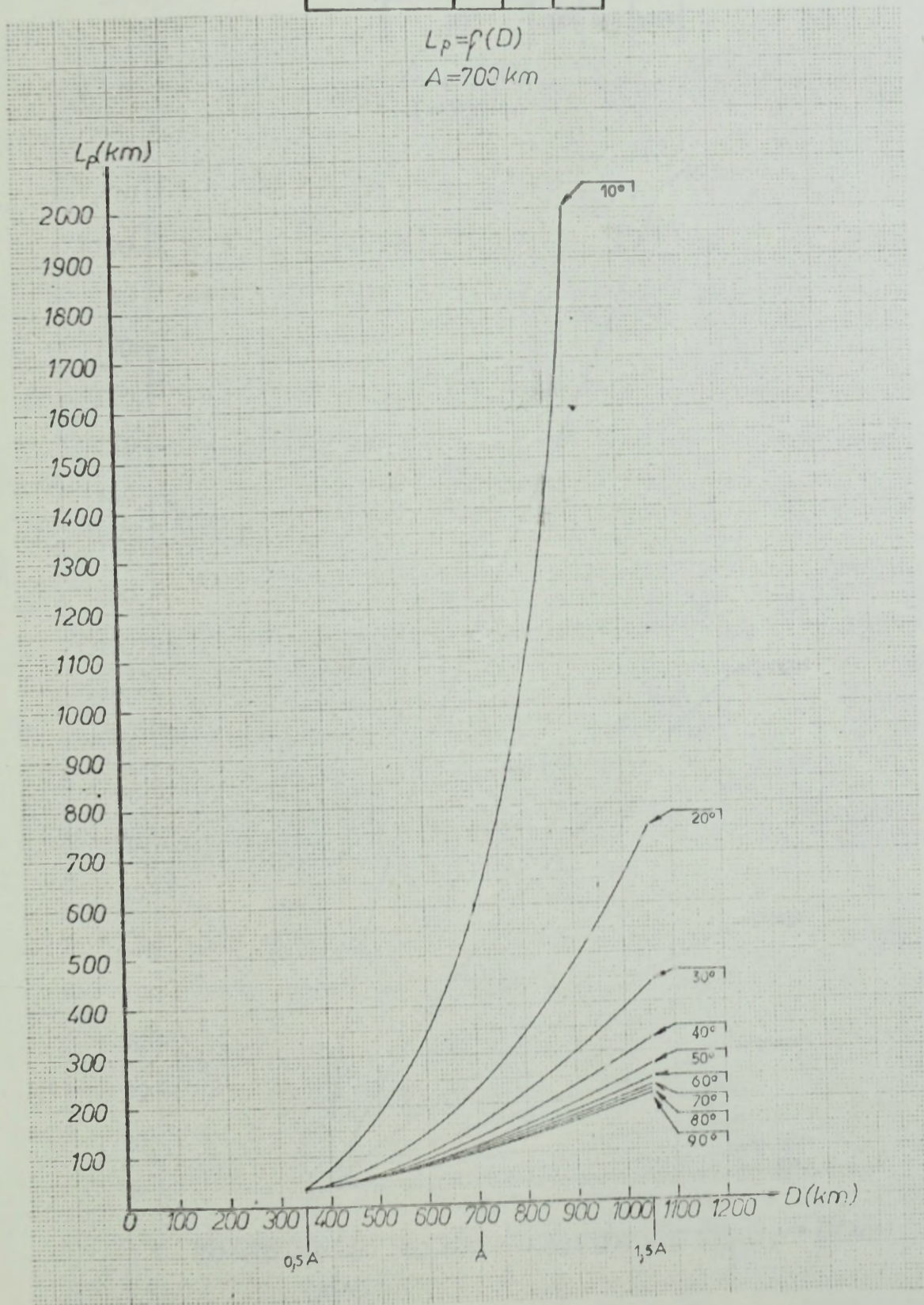
$\alpha$ \ $\Delta L_p$ (%) d/o D (km)	300	600	900	1200
90°	K	K	K	K
80°	0	0.68	1.17	1.56
70°	-0.31	2.73	5.14	6.62
60°	-0.61	6	12	15
50°	-1.21	14	26	34
40°	-1.81	27	50	67
30°	-2.41	55	102	140
20°	-3.32	126	247	392
10°	-3.92	485	1940	$\infty$



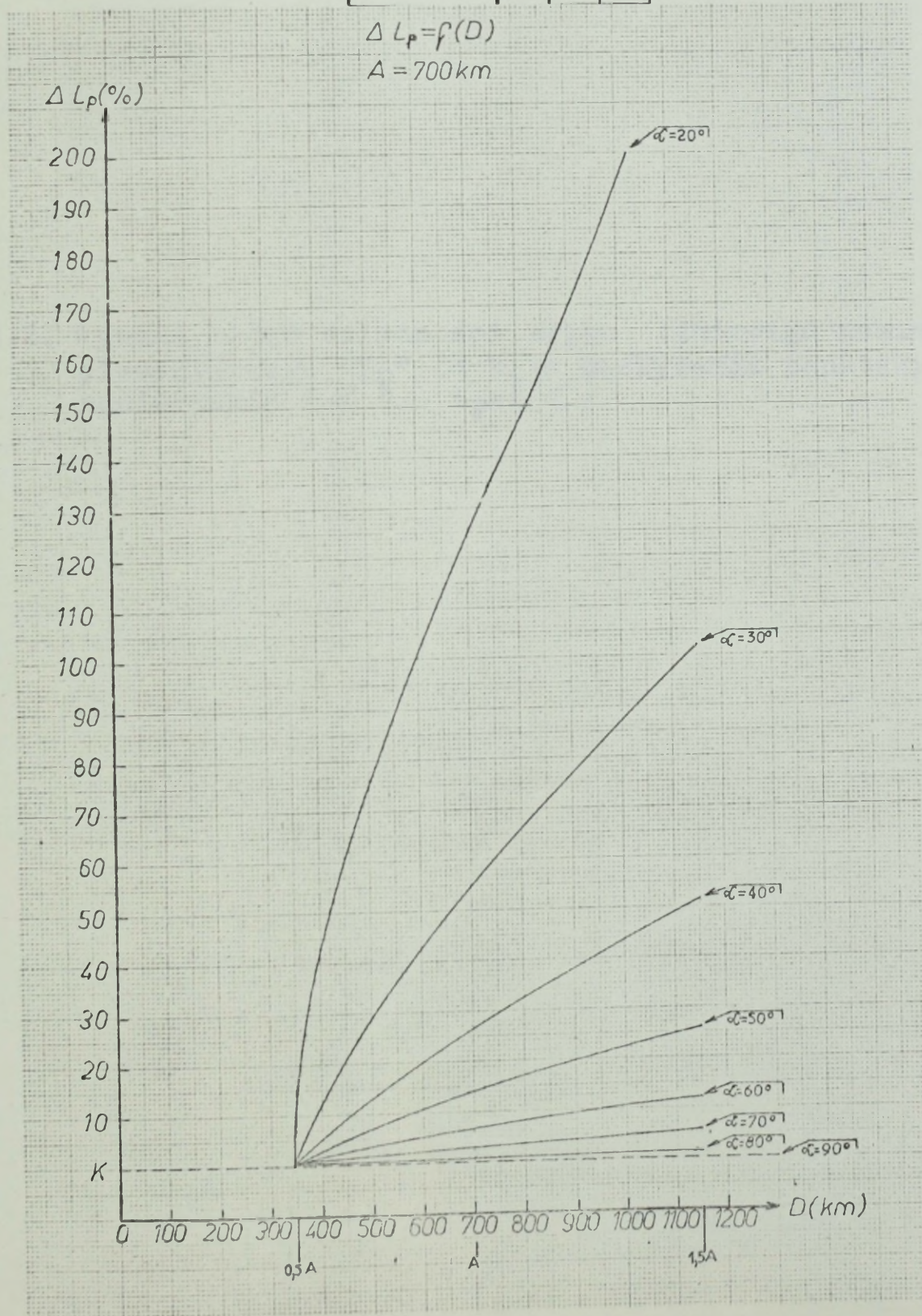
$\alpha$ \begin{matrix} L_p(\text{km}) \text{ dlo} \\ D(\text{km}) \end{matrix}	350	700	1050
90°	39.7	102	217
80°	38.7	103	220
70°	38.6	105	228
60°	38.5	109	245
50°	38.3	117	274
40°	38.1	131	328
30°	37.8	159	440
20°	37.5	232	757
10°	37.2	600	4442

$L_p = f(D)$

$A = 700 \text{ km}$



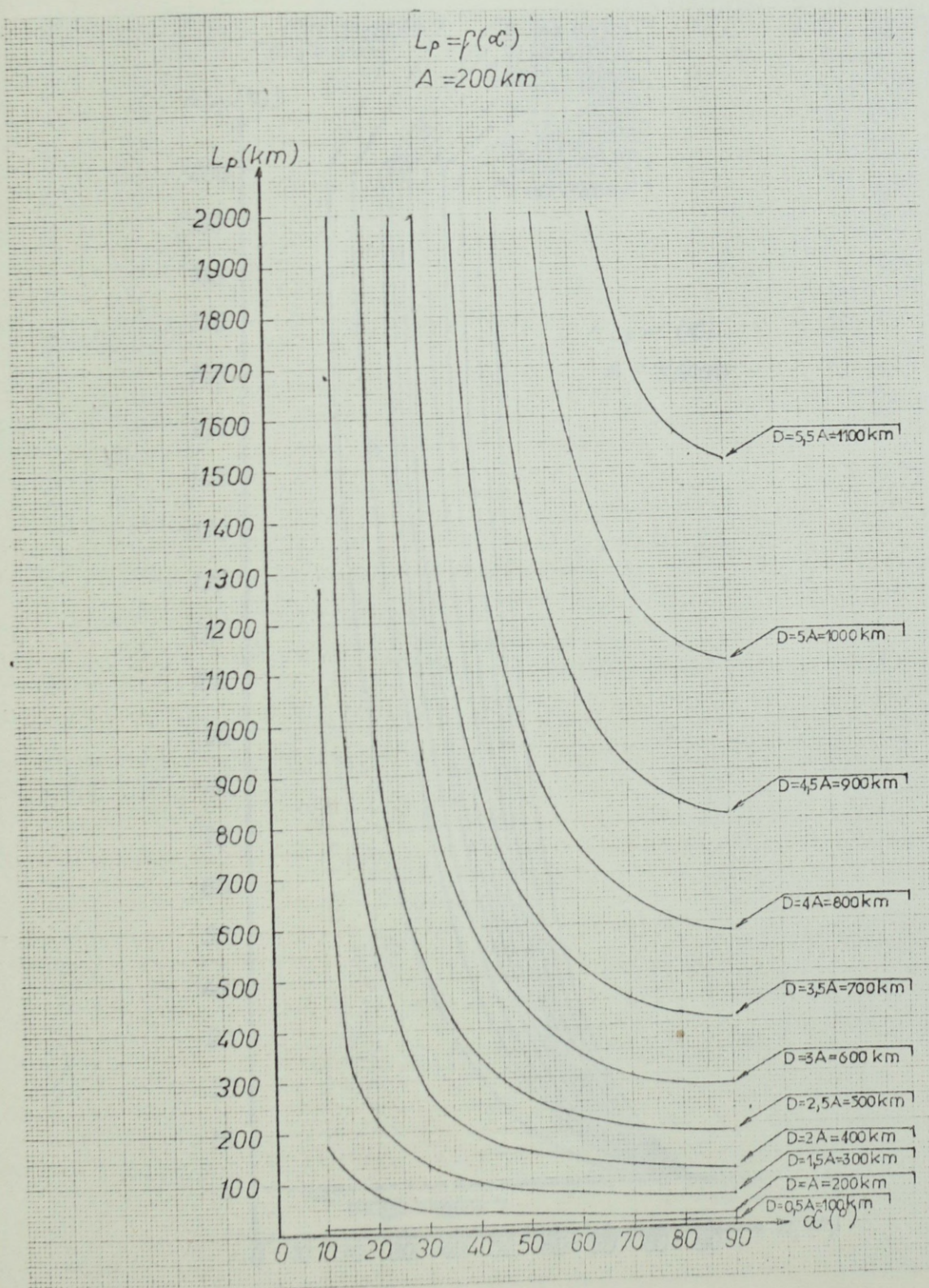
$\alpha$ \ $\Delta L_p(\%)$ dlo D (km)	350	700	1050
90°	K	K	K
80°	0	0.58	1.24
70°	-0.36	2.73	5.14
60°	-0.52	6	12
50°	-1.04	14	26
40°	-1.56	27	51
30°	-2.33	55	102
20°	-3.11	125	247
10°	-3.88	485	1941



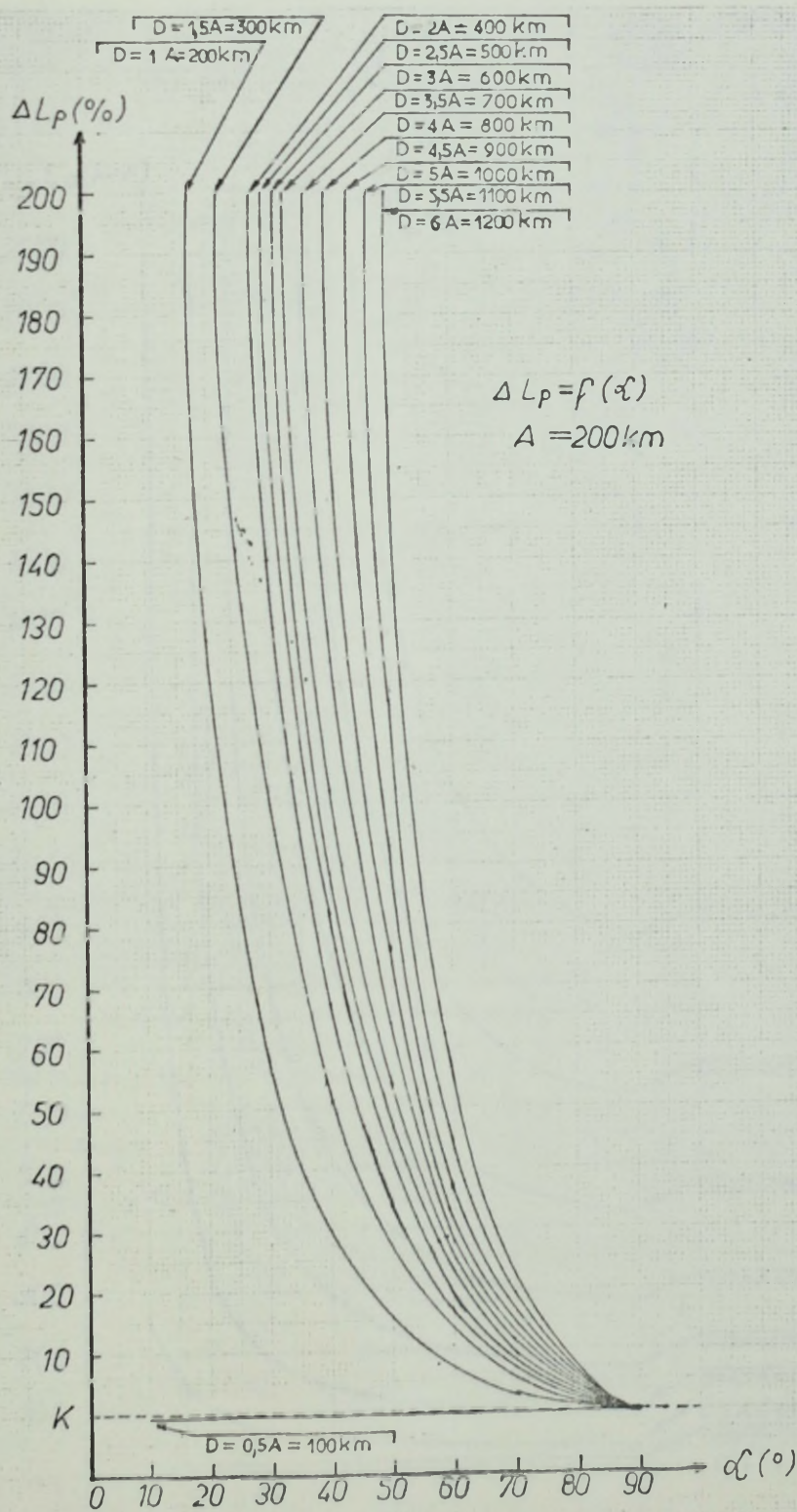
$\alpha$	$L_p$	$L_p$	$L_p$	$L_p$	$L_p$	$L_p$	$L_p$	$L_p$	$L_p$
0°									
10°									
20°									
30°									
40°									
50°									
60°									
70°									
80°									
90°									

2.2. Wyniki badań zależności błędu liniowego nmiaru elementarnego " $L_p$ " od kąta nachylenia podstawy namierzania " $\alpha$ " -  $L_p=f/\alpha$

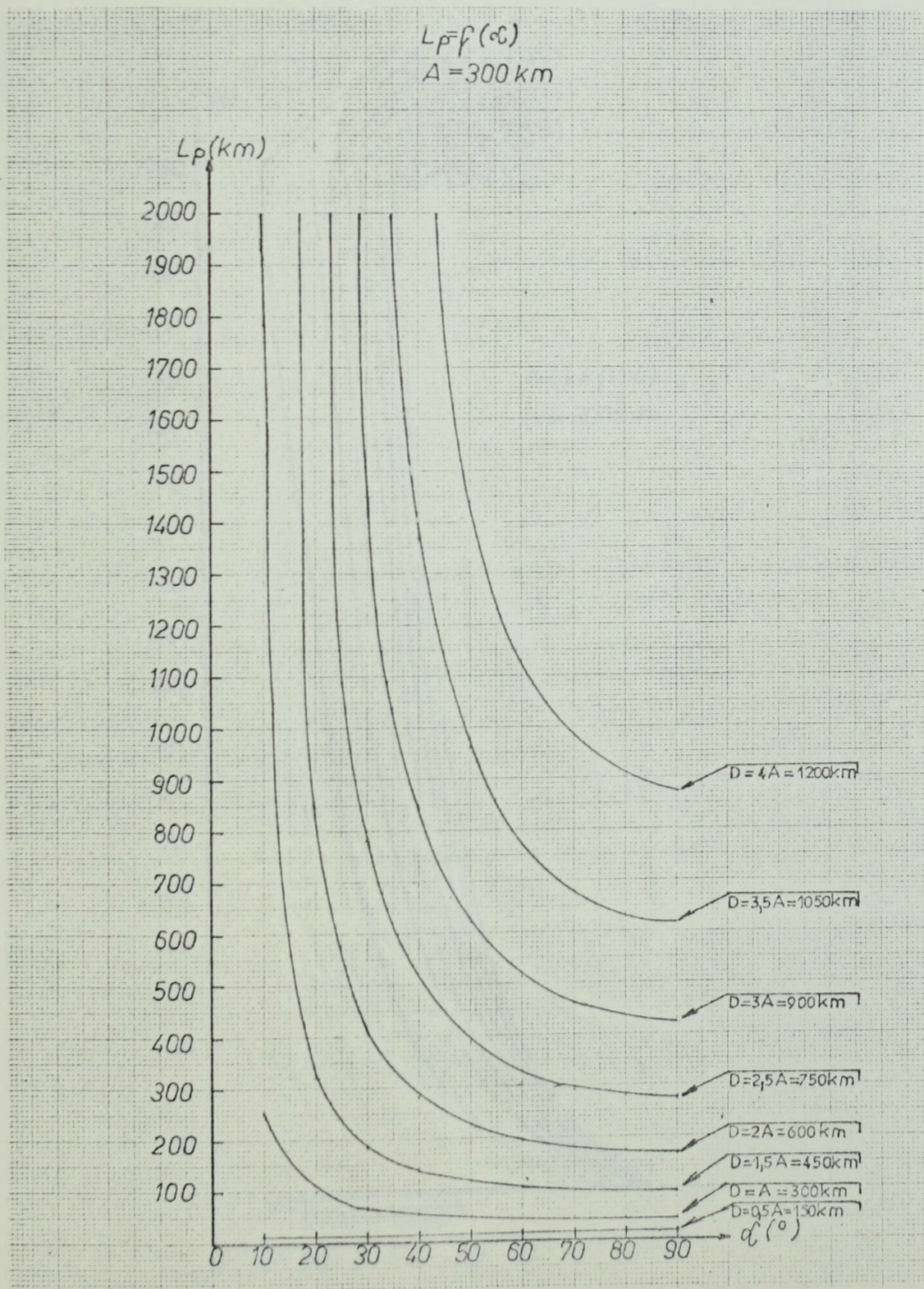
$\alpha$ \ $L_p$ (km) dla $D$ (km)	100	200	300	400	500	600	700	800	900	1000	1100	1200
90°	11.1	29.3	62.2	112	184	282	413	586	813	1112	1509	2047
80°	11.1	29.5	62.9	114	188	288	423	601	836	1147	1564	2133
70°	11.0	30.1	65.4	120	199	307	454	651	914	1268	1754	2437
60°	11.0	31.3	70.1	131	220	345	517	753	1079	1534	2190	3179
50°	10.9	33.5	78.5	151	259	416	640	962	1433	2150	3315	5438
40°	10.9	37.4	93.9	188	336	563	913	1471	2427	4296	9165	45822
30°	10.8	45.6	125.9	271	522	968	1832	3886	12908	∞	∞	∞
20°	10.7	66.4	216.3	555	1424	5237	∞	∞	∞	∞	∞	∞
10°	10.6	171.5	1269.3	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞



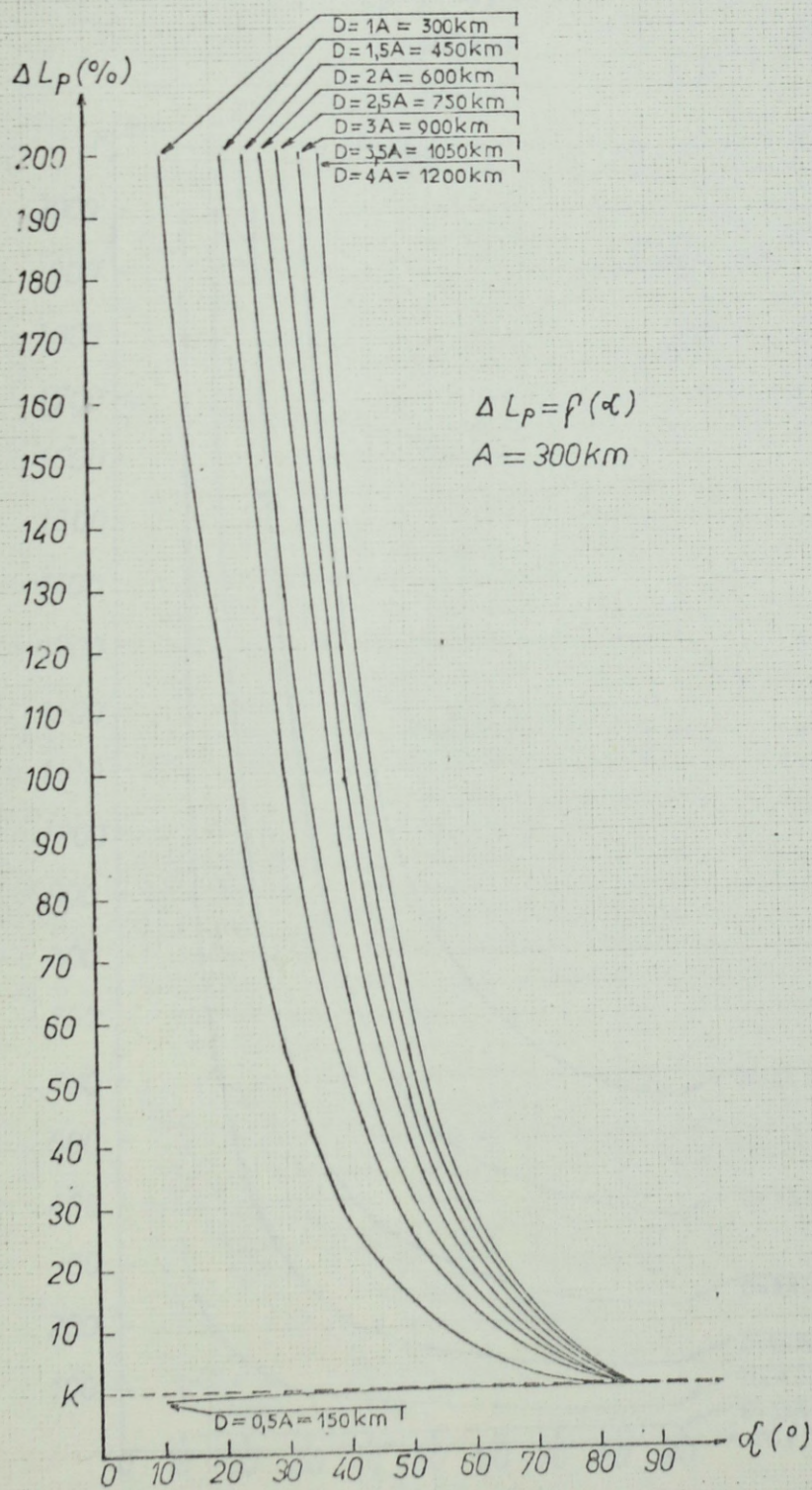
$\alpha$ \ $\Delta L_p(\%)$ dla $D(\text{km})$	100	200	300	400	500	600	700	800	900	1000	1100	1200
90°	K	K	K	K	K	K	K	K	K	K	K	K
80°	0	0.7	1.12	1.59	1.84	2.08	2.29	2.55	2.85	3.20	3.64	4.18
70°	0.01	3	5	6.65	7.80	8.80	9.83	11.08	12.40	14.08	16.20	19.01
60°	-0.01	7	13	16	19	22	25	28	32	37	45	55
50°	-0.02	14	26	34	41	47	54	64	76	93	119	165
40°	-0.02	28	51	67	82	99	120	150	198	286	507	2137
30°	-0.03	56	102	140	183	242	342	552	1486	∞	∞	∞
20°	-0.04	127	248	392	672	1752	∞	∞	∞	∞	∞	∞
10°	-0.05	485	2041	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞



$d$ \ $L_p$ (km) dla $D$ (km)	150	300	450	600	750	900	1050	1200
90°	16.6	43	93	169	277	424	620	879
80°	16.6	44	94	171	282	433	635	902
70°	16.5	45	98	180	298	461	682	976
60°	16.5	46	105	196	330	518	776	1130
50°	16.4	50	117	226	389	625	961	1443
40°	16.3	56	140	282	504	845	1369	2207
30°	16.2	68	188	406	784	1453	2748	5829
20°	16.1	99	324	833	2136	7856	∞	∞
10°	15.9	257	1903	∞	∞	∞	∞	∞

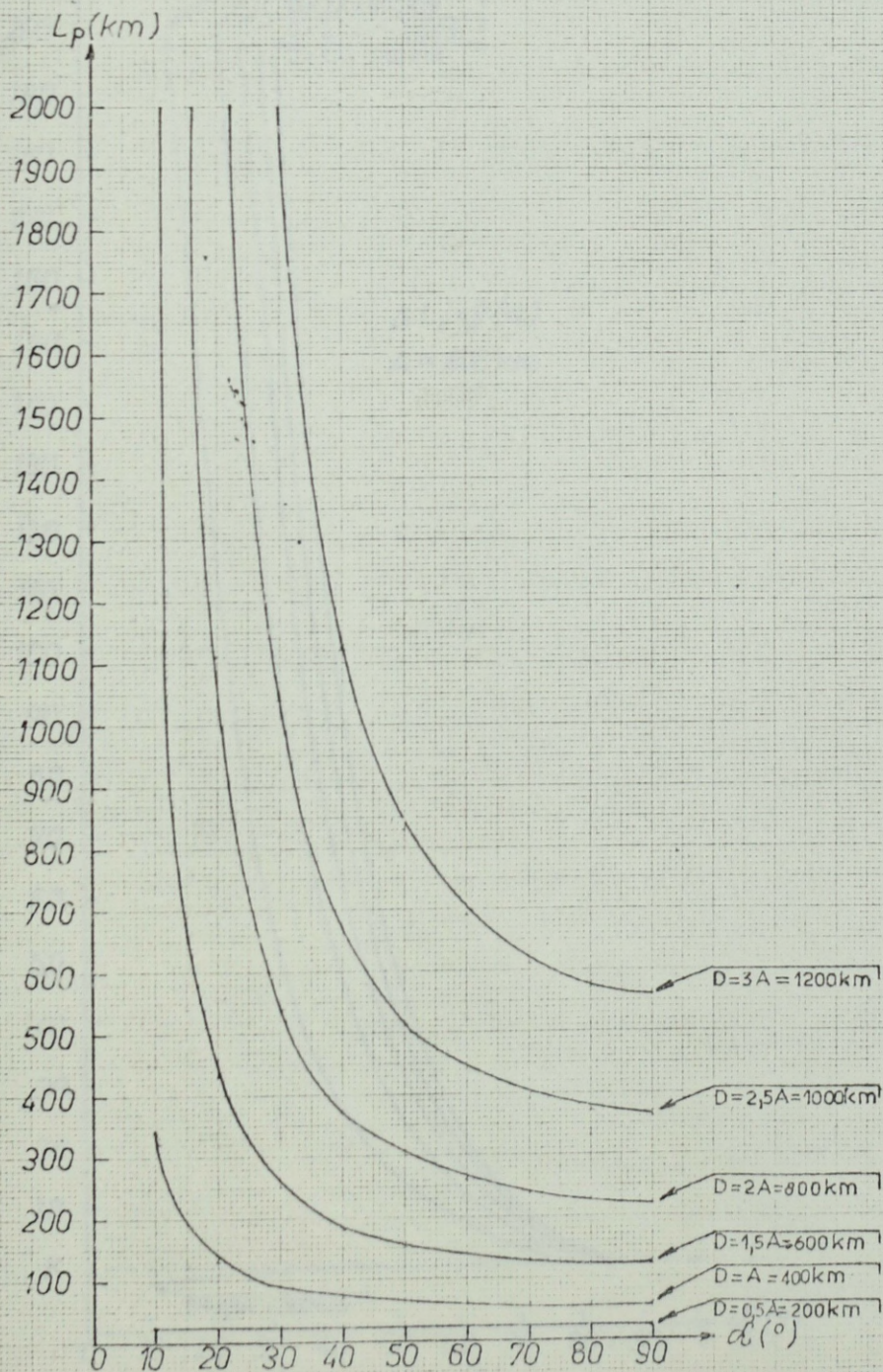


$\Delta L_p$ (%) dlo D (km)	150	300	450	600	750	900	1050	1200
90°	K	K	K	K	K	K	K	K
80°	0	0.68	1.17	1.53	1.80	2.05	2.30	2.55
70°	-0.61	2.73	5.14	6.62	7.76	8.79	9.85	11.02
60°	-0.61	6	12	16	19	22	25	28
50°	-1.21	14	26	34	40	47	54	64
40°	-1.81	28	51	67	82	99	120	150
30°	-2.41	55	102	140	183	242	342	562
20°	-3.02	127	247	392	671	1751	∞	∞
10°	-4.22	486	1940	∞	∞	∞	∞	∞

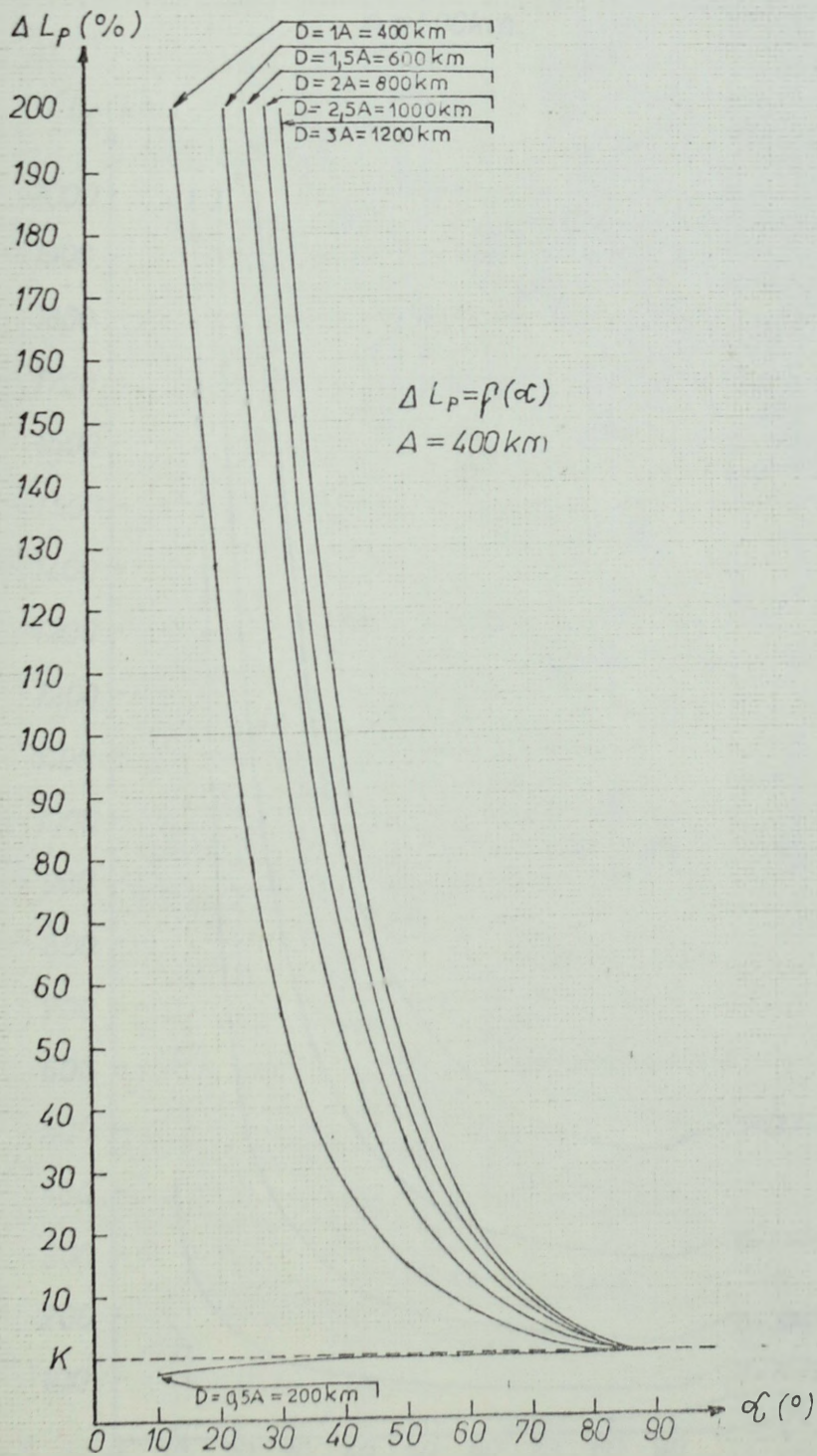


$\alpha$ \begin{matrix} L_p \text{ (km)} \text{ dlo} \\ D \text{ (km)} \end{matrix}	200	400	600	800	1000	1200
90°	22.1	58.5	124	225	369	565
80°	22.1	58.9	125	229	376	577
70°	22.1	60	130	240	397	615
60°	22.0	62	140	262	440	691
50°	21.9	66	157	302	519	833
40°	21.7	74	187	377	673	1126
30°	21.6	91	251	542	1045	1937
20°	21.4	132	432	1110	2848	10475
10°	21.2	343	2538	$\infty$	$\infty$	$\infty$

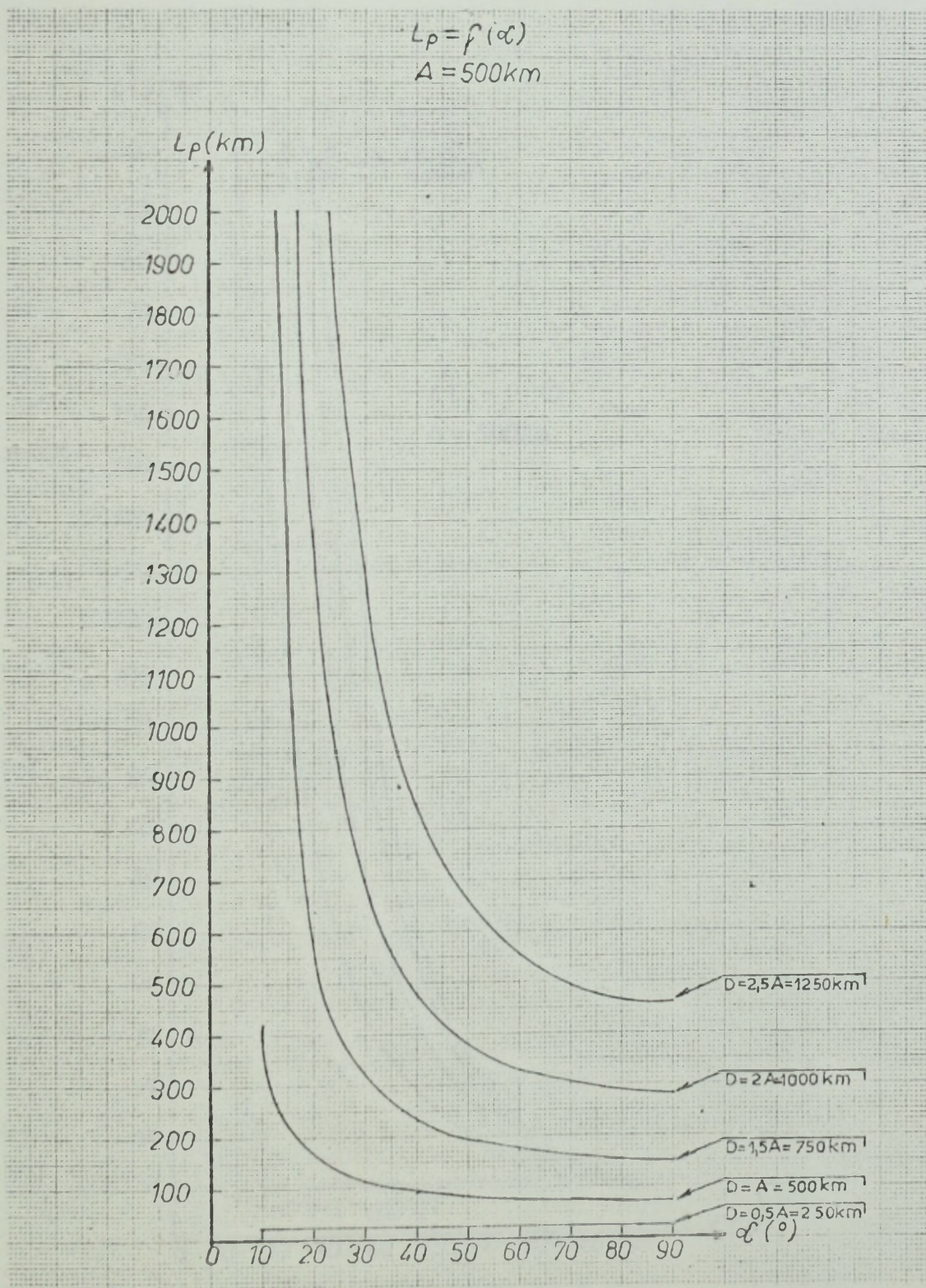
$L_p = f(\alpha)$   
 $A = 400 \text{ km}$



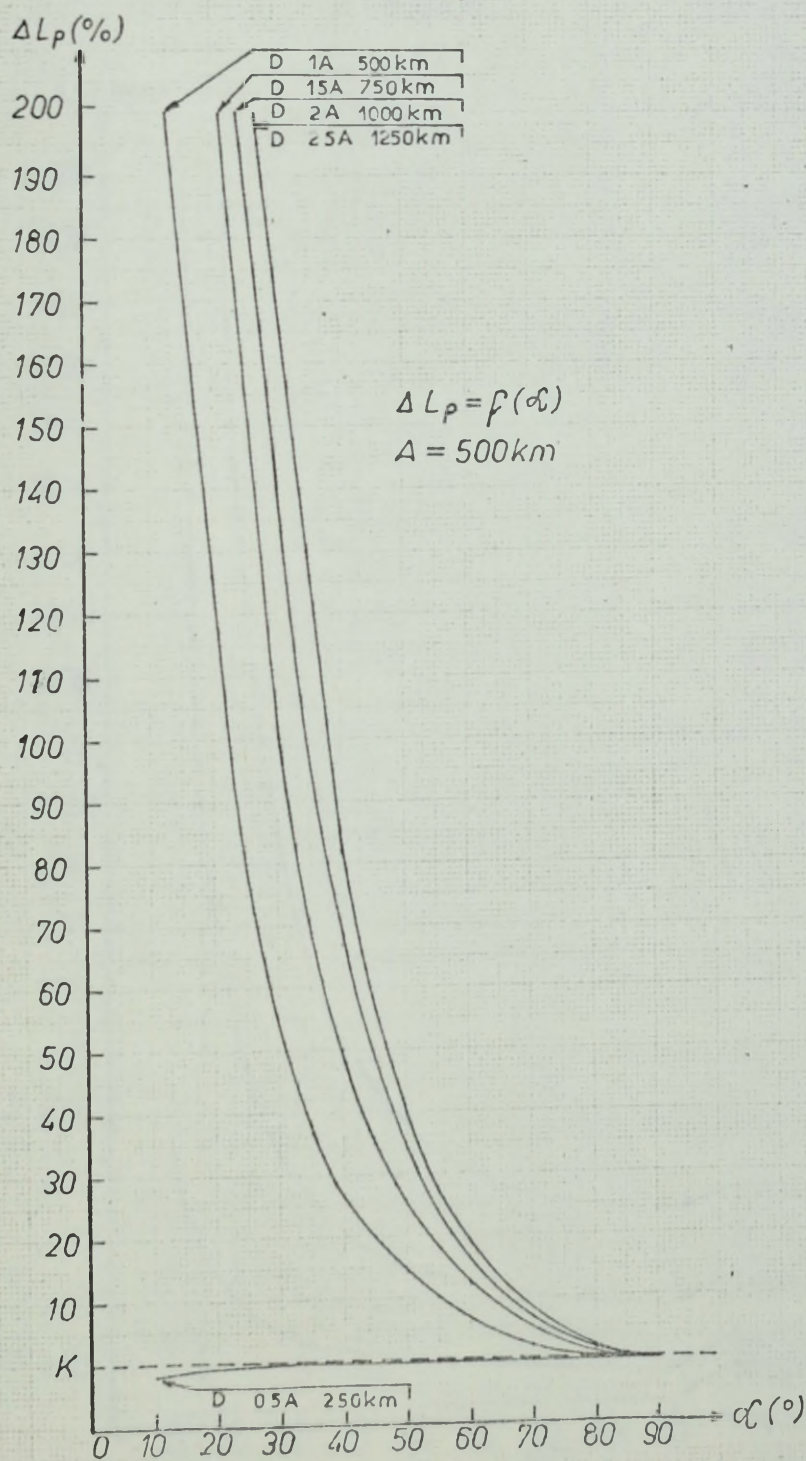
$\alpha$ \ / $\Delta L_p$ (%), $D$ (km)	200	400	600	800	1000	1200
90°	K	K	K	K	K	K
80°	0	0.68	1.20	1.59	1.81	2.06
70°	0	2.90	5.14	6.52	7.74	8.78
60°	-0.45	7	12	16	19	22
50°	-0.91	14	26	34	40	47
40°	-1.31	28	50	67	82	99
30°	-2.27	55	102	140	183	242
20°	-3.17	127	247	352	671	1751
10°	-4.08	485	1940	$\infty$	$\infty$	$\infty$



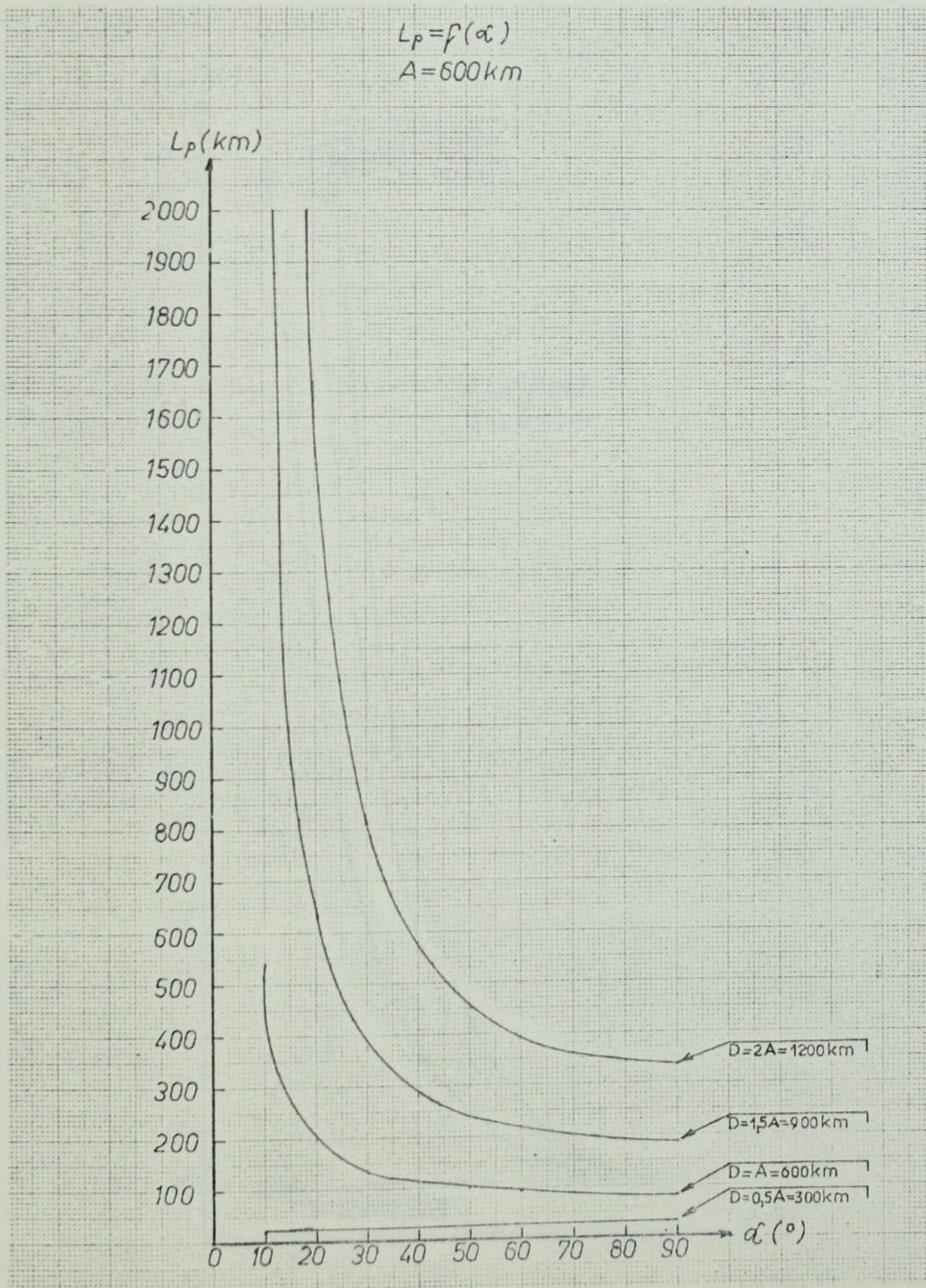
$\alpha$ \begin{matrix} Lp(km) \text{ dla} \\ D(km) \end{matrix}	250	500	750	1000	1250
90°	27.7	73.2	155	281	461
80°	27.6	73.7	157	286	470
70°	27.6	75	163	300	497
60°	27.5	78	175	328	551
50°	27.3	83	196	377	649
40°	27.2	93	234	471	841
30°	27.0	114	314	677	1306
20°	26.8	166	540	1388	3560
10°	26.5	428	3173	$\infty$	$\infty$



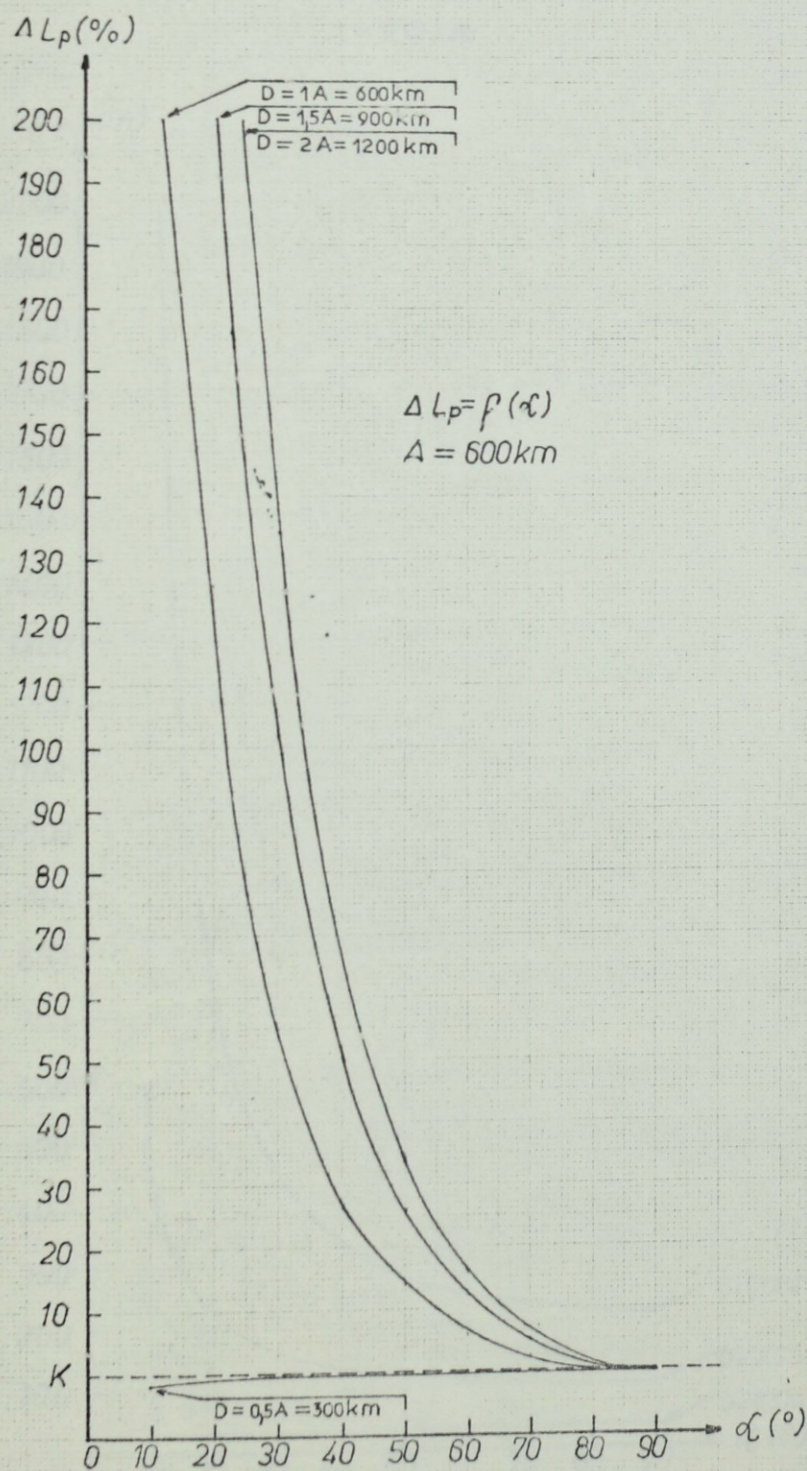
$\alpha$ \ $\Delta L_p(\%)$ dlo D (km)	250	500	750	1000	1250
90°	K	K	K	K	K
80°	-0.37	0.68	1.22	1.56	1.84
70°	-0.37	2.73	5.14	6.63	7.75
60°	-0.73	6	12	16	19
50°	-1.45	14	26	34	40
40°	-1.81	27	50	67	82
30°	-2.53	55	102	140	183
20°	-3.25	126	247	392	671
10°	-4.34	485	1940	$\infty$	$\infty$



$\alpha$ \ Lp(km) dla D(km)	300	600	900	1200
90°	33.2	87	186	338
80°	33.2	88	198	343
70°	33.1	90	196	360
60°	33	93	210	393
50°	32.8	100	235	453
40°	32.6	112	281	565
30°	32.4	136	377	813
20°	32.1	199	648	1666
10°	31.9	514	3807	$\infty$



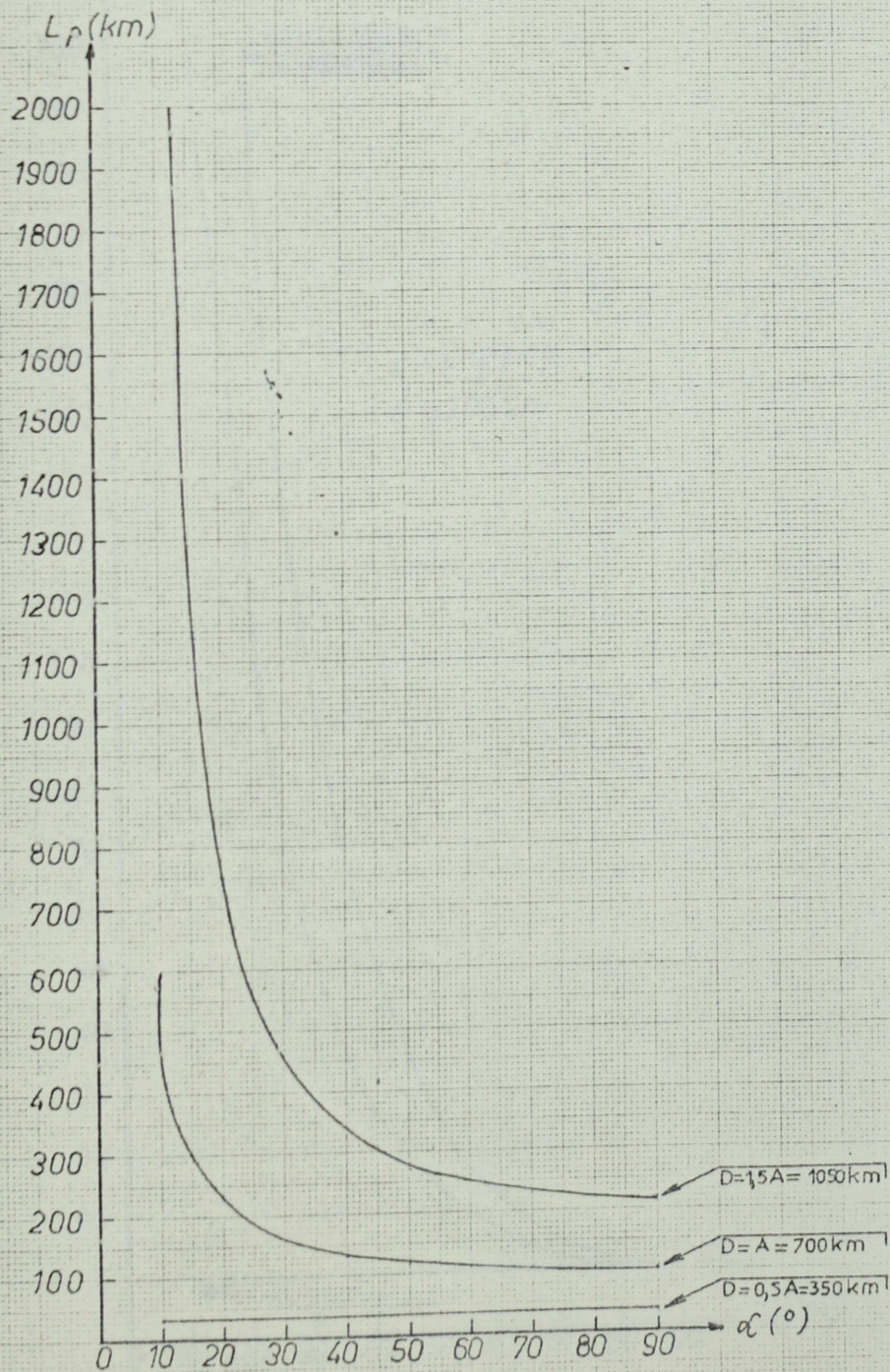
$\alpha$ \ $\Delta L_p$ (%) dla D (km)	300	600	900	1200
90°	K	K	K	K
80°	0	0.68	1.17	1.56
70°	-0.31	2.73	5.14	6.62
60°	-0.61	6	12	16
50°	-1.21	14	26	34
40°	-1.81	27	50	67
30°	-2.41	55	102	140
20°	-3.32	126	247	392
10°	-3.92	485	1940	$\infty$



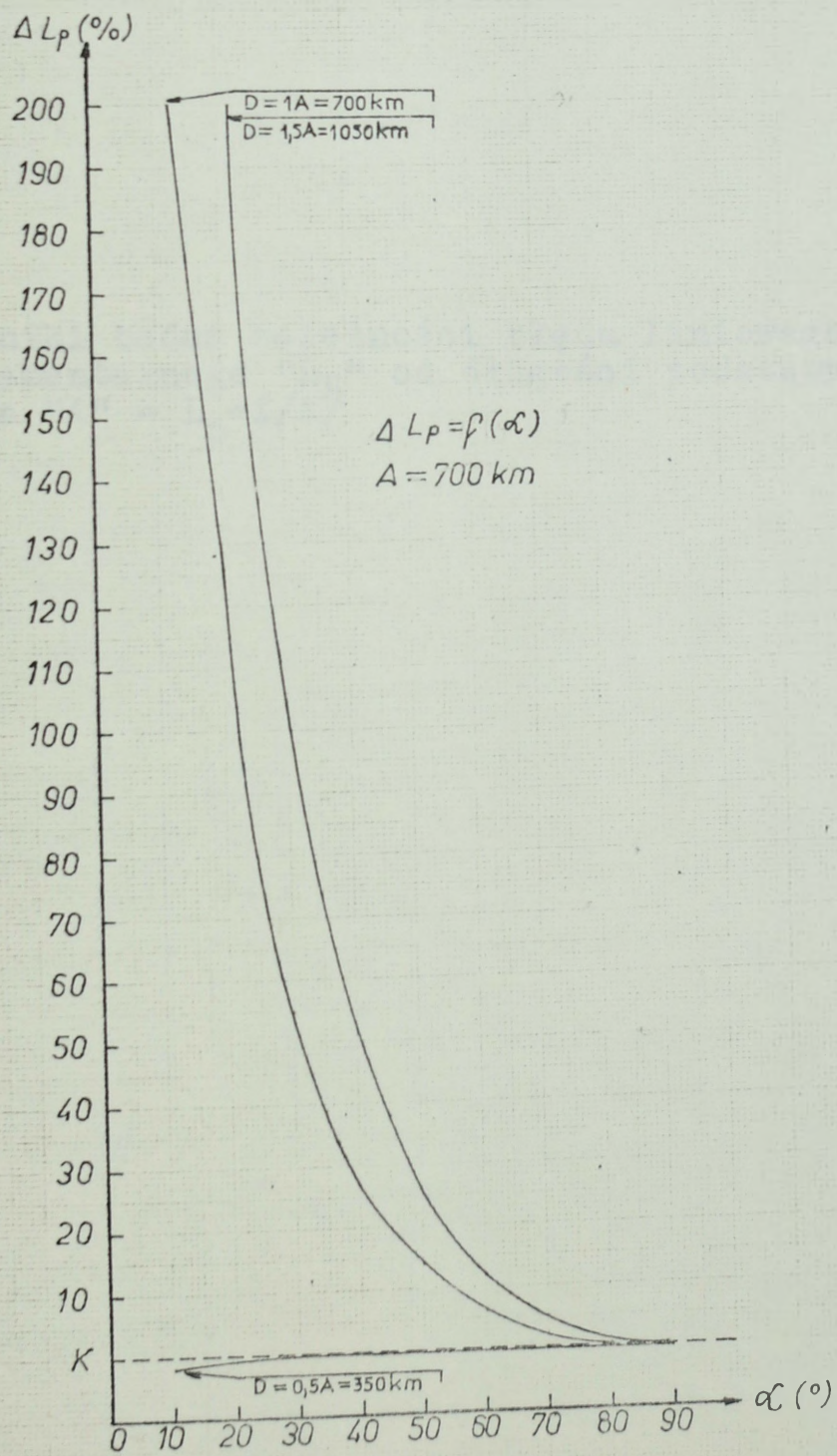
$\alpha$ \ Lp(km) dlo D(km)	350	700	1050
90°	38.7	102	217
80°	38.7	103	220
70°	38.6	105	228
60°	38.5	109	245
50°	38.3	117	274
40°	38.1	131	328
30°	37.8	159	440
20°	37.5	232	757
10°	37.2	600	4442

$$L_p = f(\alpha)$$

$$A = 700 \text{ km}$$



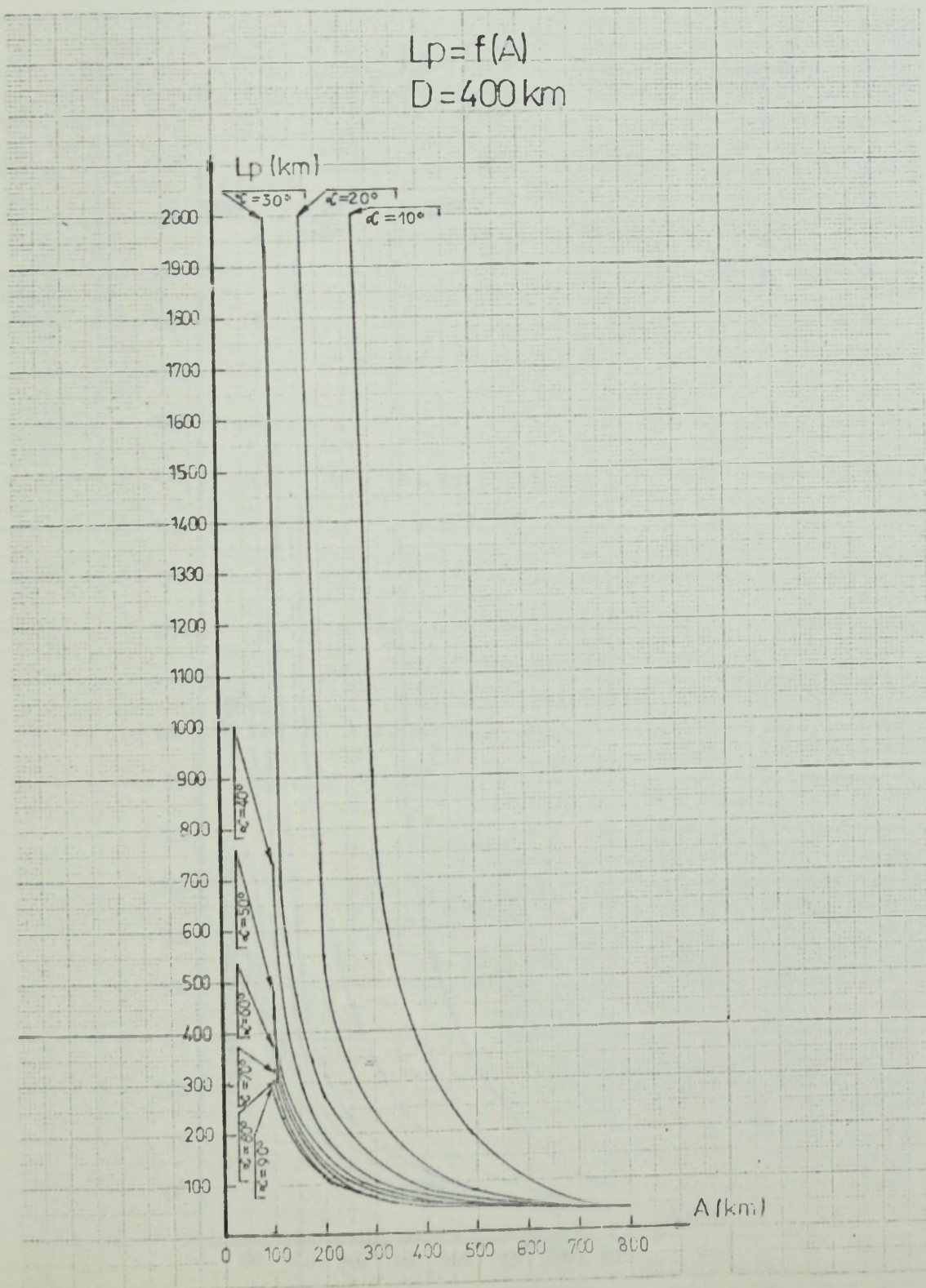
$\Delta L_p$ (%) dlo $\alpha$ \ D (km)	350	700	1050
90°	K	K	K
80°	0	0.58	1.24
70°	-0.36	2.73	5.14
60°	-0.52	6	12
50°	-1.04	14	26
40°	-1.56	27	51
30°	-2.03	55	102
20°	-3.11	126	247
10°	-3.88	485	1941



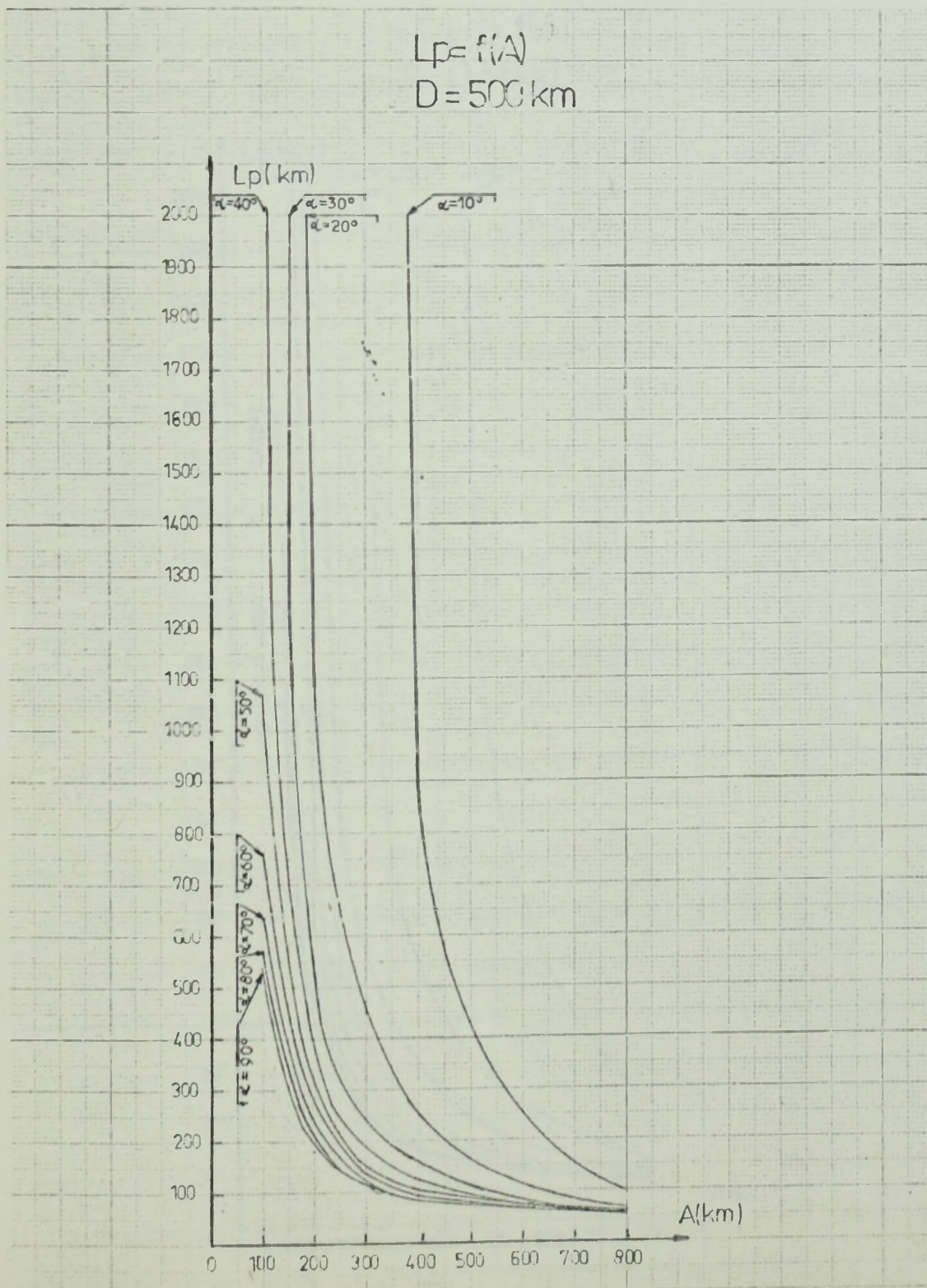
	100	200	300	400	500	600	700	800
10°	100	100	100	100	100	100	100	100
20°	100	100	100	100	100	100	100	100
30°	100	100	100	100	100	100	100	100
40°	100	100	100	100	100	100	100	100
50°	100	100	100	100	100	100	100	100
60°	100	100	100	100	100	100	100	100
70°	100	100	100	100	100	100	100	100
80°	100	100	100	100	100	100	100	100

2.3. Wyniki badań zależności błędu liniowego namiaru elementarnego "L<sub>p</sub>" od długości podstawy namierzenia "A" -  $L_p = f/A$

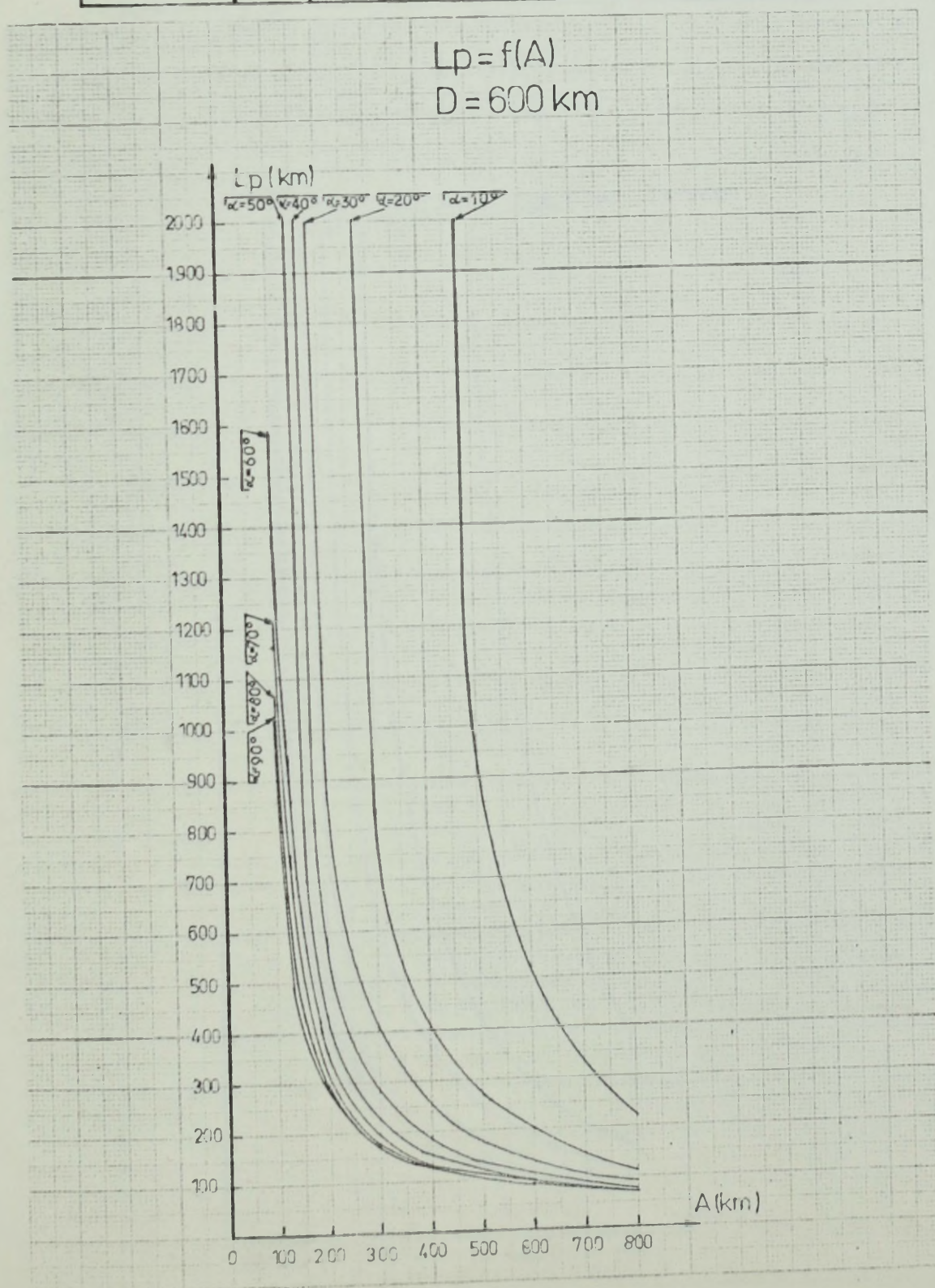
$\alpha$ \ Lp (km) dLo A (km)	100	200	300	400	500	600	700	800
90°	293	113	74	58	50	47	45	44.2
80°	301	114	75	59	51	47	45	44.2
70°	326	120	77	60	51.6	47.2	45	44.1
60°	377	131	82	63	53	47.6	45	44.0
50°	481	151	91	67	55	48	45	43.8
40°	736	188	107	75	59	50	45.2	43.5
30°	1943	271	140	91	66	53	45.8	43.2
20°	$\infty$	555	228	133	87	61	48	42.8
10°	$\infty$	$\infty$	919	343	179	101	58	42.5



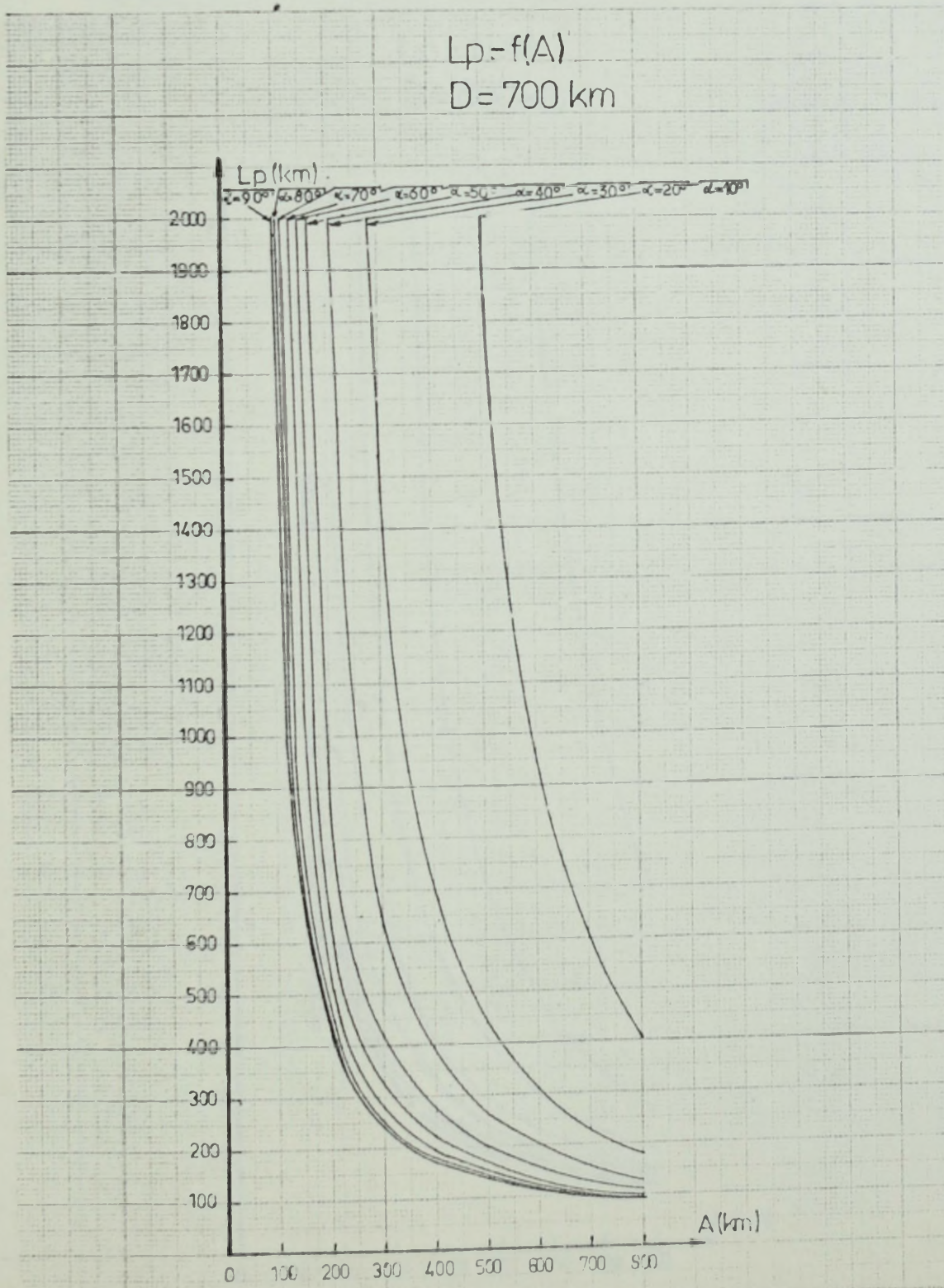
$\alpha$ \ Lp (km) dla A (km)	100	200	300	400	500	600	700	800
90°	556	185	115	87	73.2	65.1	60.3	57.5
80°	573	188	117	88	73.7	65.3	60.4	57.5
70°	634	199	122	91	75	66	60.8	57.6
60°	767	220	122	96	78	68	61.6	57.9
50°	1075	260	149	106	84	71	63	58
40°	2148	337	181	123	94	76	66	59
30°	$\infty$	523	246	158	114	88	72	62
20°	$\infty$	1424	450	252	166	118	88	69
10°	$\infty$	$\infty$	5650	887	429	252	159	100



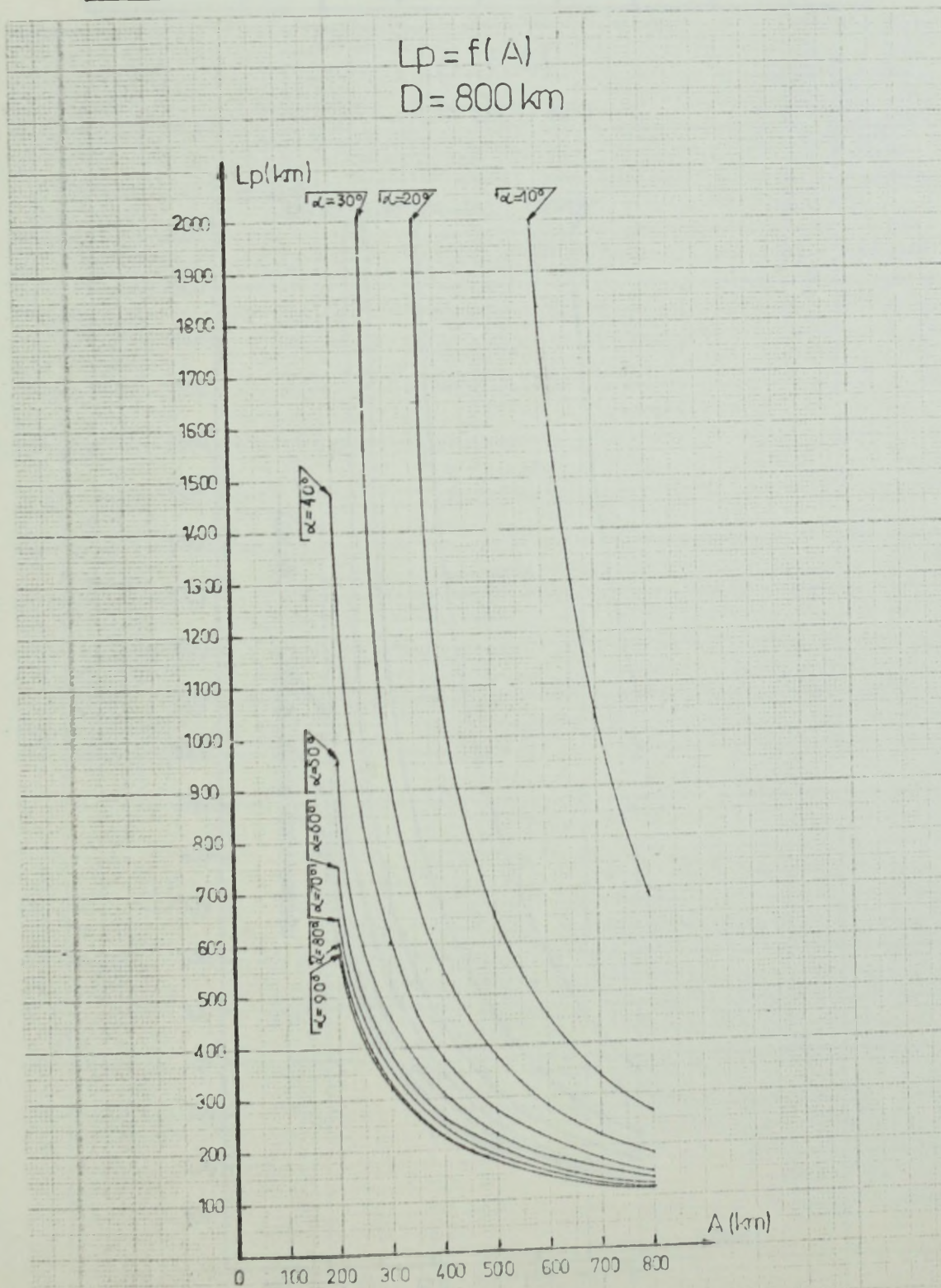
$L_p$ (km) dla $A$ (km) $\alpha$	100	200	300	400	500	600	700	800
90°	1024	293	169	124	101	87.8	79.4	73.9
80°	1067	299	172	126	102	89.4	79.7	74.1
70°	1219	308	180	131	105	90	81	74.7
60°	1599	345	197	140	111	94	83	76
50°	2719	417	227	157	121	100	87	78
40°	22911	563	263	188	140	112	94	82
30°	∞	969	407	252	179	137	110	92
20°	∞	5237	833	433	260	199	149	115
10°	∞	∞	∞	2538	918	514	328	221



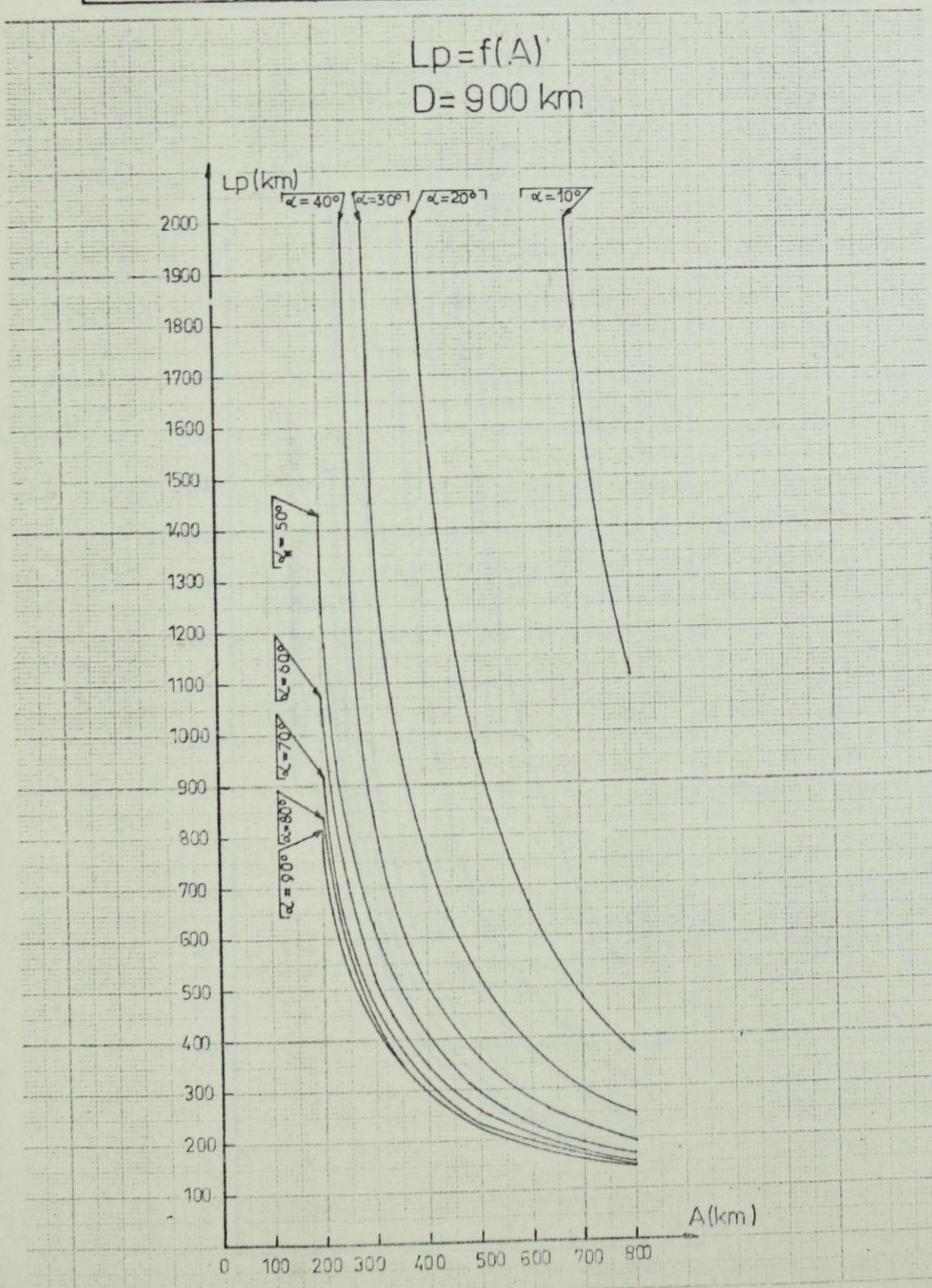
$\alpha$ \ Lp(km) dla A(km)	100	200	300	400	500	600	700	800
90°	1938	414	237	170	135	115	102.5	93.8
80°	2054	423	241	172	137	116	103.1	94.2
70°	2498	455	255	180	142	120	105.3	95.6
60°	3864	518	281	195	152	126	109	98
50°	15174	641	328	222	169	137	117	103
40°	$\infty$	913	420	271	200	159	131	113
30°	$\infty$	1632	635	377	284	200	160	132
20°	$\infty$	$\infty$	1540	702	440	310	233	181
10°	$\infty$	$\infty$	$\infty$	25208	2012	972	600	407



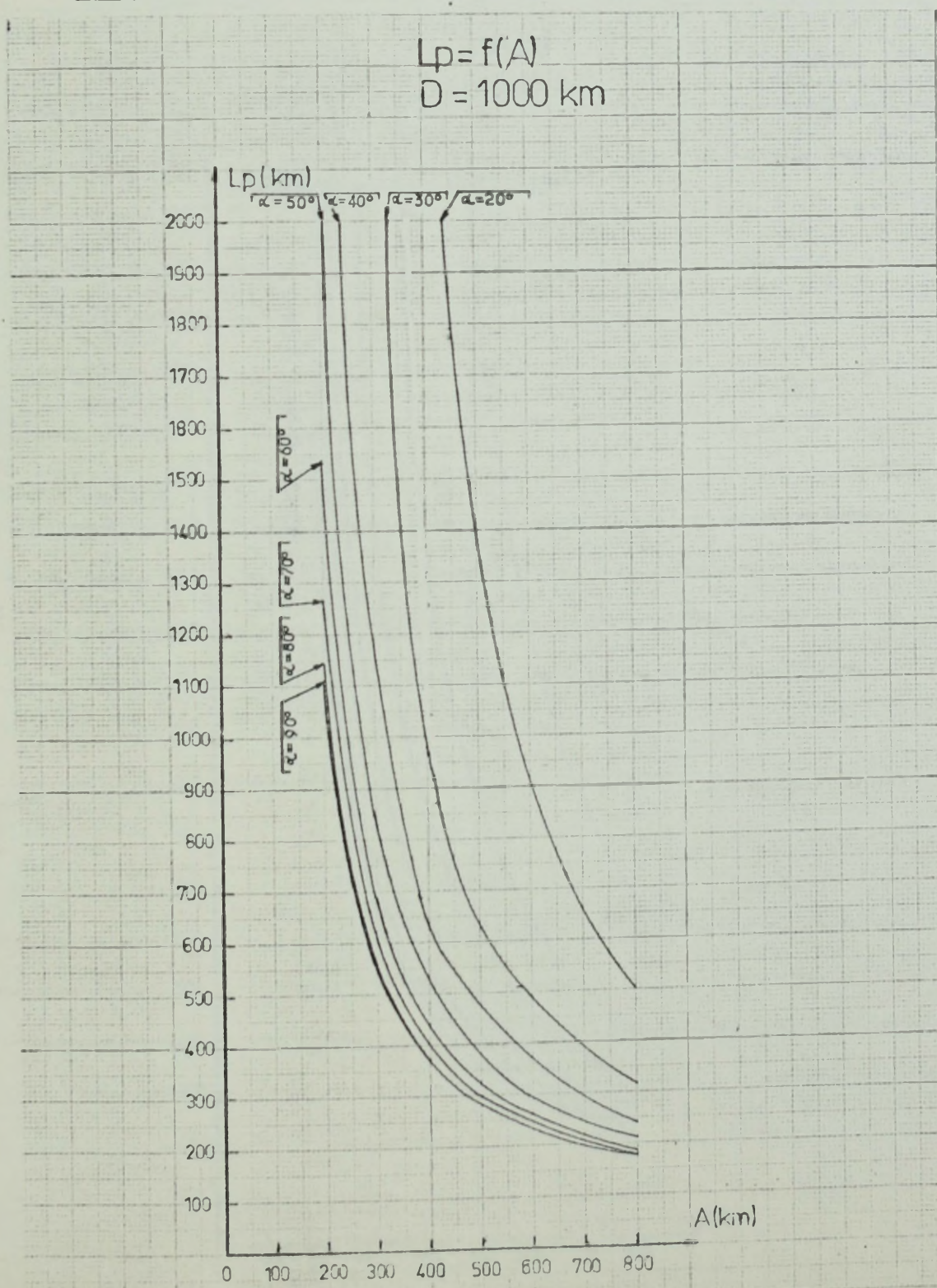
$\alpha$ \ Lp(km) dla A(km)	100	200	300	400	500	600	700	800
90°	4170	587	321	225	177	145	129.7	117.1
80°	4599	602	327	229	179	150	130.8	117.9
70°	6626	651	347	240	197	155	134	120
60°	23736	754	365	263	201	165	141	125
50°	$\infty$	962	459	303	225	182	153	134
40°	$\infty$	1471	603	377	273	214	175	150
30°	$\infty$	3987	965	542	372	290	222	182
20°	$\infty$	$\infty$	3059	1111	659	457	341	266
10°	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	5593	1838	1038	666



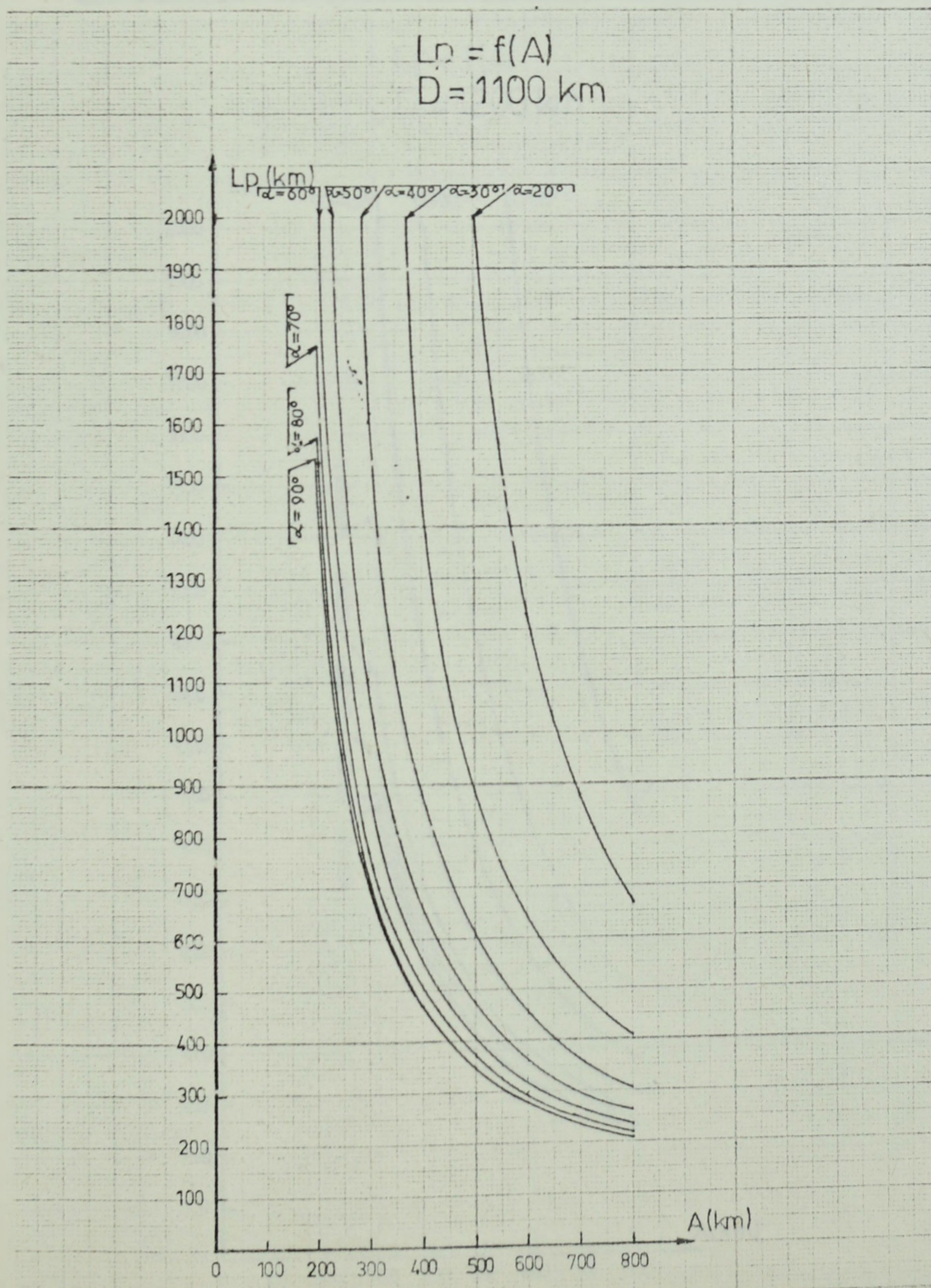
$L_p(\text{km})$ dla $\alpha$ / $A(\text{km})$	100	200	300	400	500	600	700	800
90°	15030	813	424	291	225	187	161	144
80°	20489	537	433	296	229	189	163	145
70°	$\infty$	914	462	312	239	196	168	149
60°	$\infty$	1079	518	344	259	210	178	157
50°	$\infty$	1433	625	401	296	235	197	170
40°	$\infty$	2427	845	509	353	282	230	194
30°	$\infty$	12908	1453	759	508	378	298	244
20°	$\infty$	$\infty$	7856	1755	963	649	479	372
10°	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	3908	1780	1109



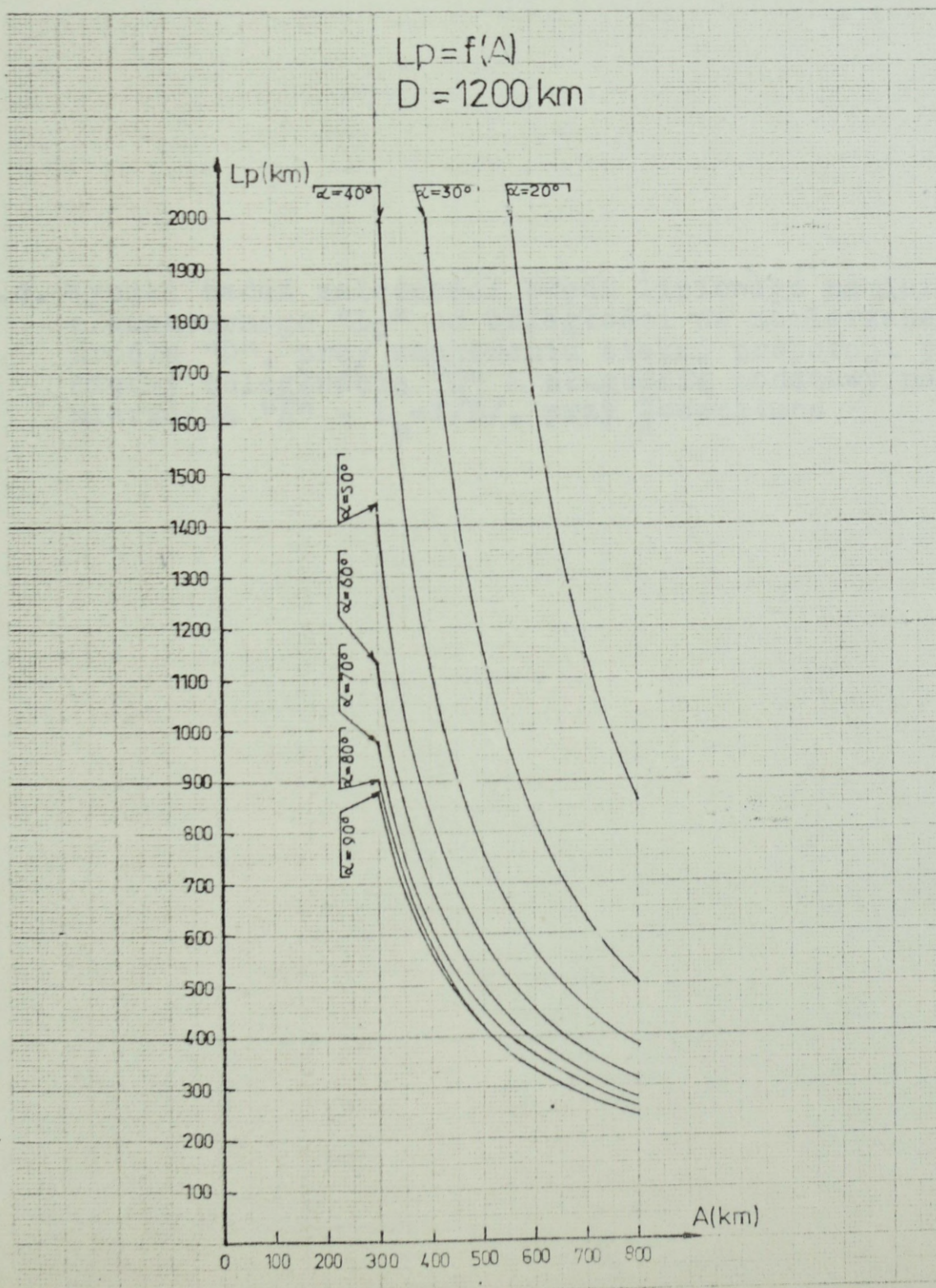
$\alpha$ \ Lp(km) dla A(km)	100	200	300	400	500	600	700	800
90°	$\infty$	1112	549	369	292	231	193	175
80°	$\infty$	1148	561	376	296	234	200	177
70°	$\infty$	1269	601	398	300	244	207	182
60°	$\infty$	1534	681	441	328	263	222	193
50°	$\infty$	2151	936	519	379	298	247	212
40°	$\infty$	4296	1169	673	471	362	293	246
30°	$\infty$	$\infty$	2209	1045	678	497	389	317
20°	$\infty$	$\infty$	$\infty$	2849	1366	900	654	505
10°	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	11299	3166	1774



$\alpha$ \ / $L_p$ (km) dtu A (km)	100	200	300	400	500	600	700	800
90°	$\infty$	1510	699	460	347	281	239	210
80°	$\infty$	1564	716	469	352	295	242	212
70°	$\infty$	1754	771	498	371	298	252	219
60°	$\infty$	2130	863	555	409	324	271	234
50°	$\infty$	3316	1103	662	474	370	305	260
40°	$\infty$	9166	1605	876	601	456	367	307
30°	$\infty$	$\infty$	3461	1425	999	640	497	403
20°	$\infty$	$\infty$	$\infty$	4973	2000	1229	973	687
10°	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	6547	2900

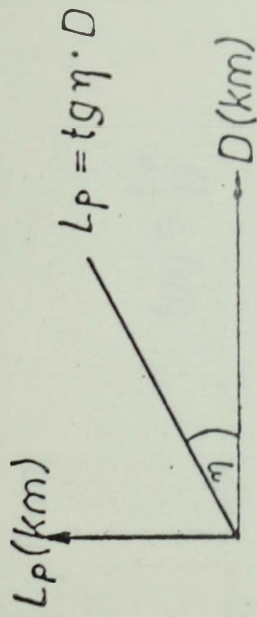


$\alpha$ \ Lp (km) dla A (km)	100	200	300	400	500	600	700	800
90°	∞	2048	860	566	421	338	285	243
80°	∞	2133	902	577	428	343	289	252
70°	∞	2437	977	615	453	361	302	261
60°	∞	3179	1131	691	500	394	327	280
50°	∞	5438	1444	833	587	453	370	314
40°	∞	45522	2207	1127	754	566	452	376
30°	∞	∞	5829	1938	1152	813	624	503
20°	∞	∞	∞	10475	2018	1666	1149	865
10°	∞	∞	∞	∞	∞	∞	22687	5077



2.4. Wyniki badań zależności błędu liniowego nmiaru elementarnego "L<sub>p</sub>" od odległości do namierzanego źródła "D", przy zachowaniu stałej proporcji pomiędzy odległością "D" i długością podstawy namierzenia "A" -  $L_p = f/D$ , przy  $\frac{D}{A} = \text{constans}$

Wartości kąta "  $\alpha$  " przy zachowaniu stałych proporcji pomiędzy odległością do namierzanego źródła "D" i długością podstawy namierzenia "A"

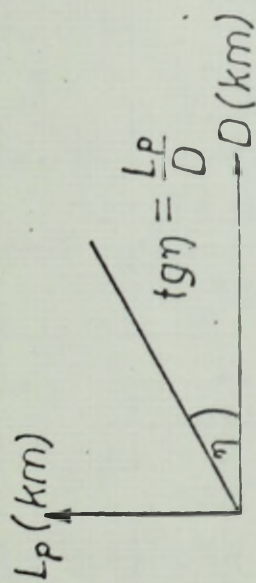


Warunek:

$$\Delta \alpha = \pm 3^\circ$$

$\eta$ dla $\frac{D}{A}$	0,5	1	1,5	2	2,5	3	3,5	4	4,5	5	5,5	6
90°	6, 33°	8, 33°	11, 71°	15, 64°	20, 20°	25, 17°	30, 54°	36, 22°	42, 09°	48, 03°	53, 90°	59, 62°
80°	6, 33°	8, 39°	11, 84°	15, 90°	20, 60°	25, 64°	31, 14°	36, 92°	42, 88°	48, 91°	54, 88°	60, 63°
70°	6, 27°	8, 55°	12, 29°	16, 69°	21, 70°	27, 09°	32, 96°	39, 12°	45, 44°	51, 73°	57, 90°	63, 78°
60°	6, 27°	8, 89°	13, 15°	18, 13°	23, 74°	29, 89°	36, 44	43, 27°	50, 16°	56, 90°	63, 33°	69, 31°
50°	6, 22°	9, 50°	14, 66°	20, 68°	27, 38°	34, 73°	42, 43°	50, 25°	57, 86°	65, 05°	71, 64°	77, 55°
40°	6, 22°	10, 59°	17, 38°	25, 17°	33, 90°	43, 17°	52, 52°	61, 46°	69, 65°	76, 89°	83, 15°	88, 49°
30°	6, 16°	12, 84°	22, 76°	34, 11°	46, 23°	58, 20°	69, 08°	78, 36°	86, 01°	90°	90°	90°
20°	6, 10°	18, 36°	35, 79°	54, 21°	70, 65°	83, 46°	90°	90°	90°	90°	90°	90°
10°	6, 05°	40, 61°	76, 70°	90°	90°	90°	90°	90°	90°	90°	90°	90°

Wartości tg przy zachowaniu stałych proporcji pomiędzy odległością do namierzanego źródła "D" i długością podstawy namierzania "A"



Warunek:

$$\Delta \alpha = \pm 3^\circ$$

$\frac{D}{A}$	0,5	1	1,5	2	2,5	3	3,5	4	4,5	5	5,5	6
$90^\circ$	0,1110	0,1465	0,2073	0,2800	0,3680	0,4700	0,5900	0,7325	0,9033	1,1120	1,3718	1,7058
$80^\circ$	0,1110	0,1475	0,2090	0,2850	0,3760	0,4800	0,6042	0,7514	0,9288	1,1470	1,4218	1,7775
$70^\circ$	0,1100	0,1505	0,2180	0,3000	0,3980	0,5116	0,6485	0,8135	1,0155	1,2680	1,5945	2,0308
$60^\circ$	0,1100	0,1565	0,2336	0,3275	0,4400	0,5750	0,7385	0,9414	1,1988	1,5340	1,9909	2,6491
$50^\circ$	0,1090	0,1675	0,2616	0,3775	0,5180	0,6933	0,9142	1,2025	1,5922	2,1500	3,0136	4,5316
$40^\circ$	0,1090	0,1870	0,3130	0,4700	0,6720	0,9383	1,3042	1,8389	2,6966	4,2960	8,3318	38,1850
$30^\circ$	0,1080	0,2280	0,4196	0,6775	1,0440	1,6133	2,6171	4,8575	14,3422	$\infty$	$\infty$	$\infty$
$20^\circ$	0,1070	0,3320	0,7210	1,3875	2,8480	8,7283	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$
$10^\circ$	0,1060	0,8575	4,2310	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$

$$L_p = f(D)$$

$$\frac{D}{A} = 0.5$$

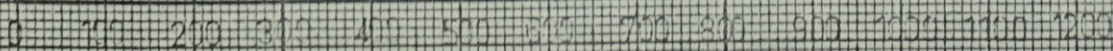
$L_p$  (km)

2000  
1900  
1800  
1700  
1600  
1500  
1400  
1300  
1200  
1100  
1000  
900  
800  
700  
600  
500  
400  
300  
200  
100

0 100 200 300 400 500 600 700 800 900 1000 1100 1200

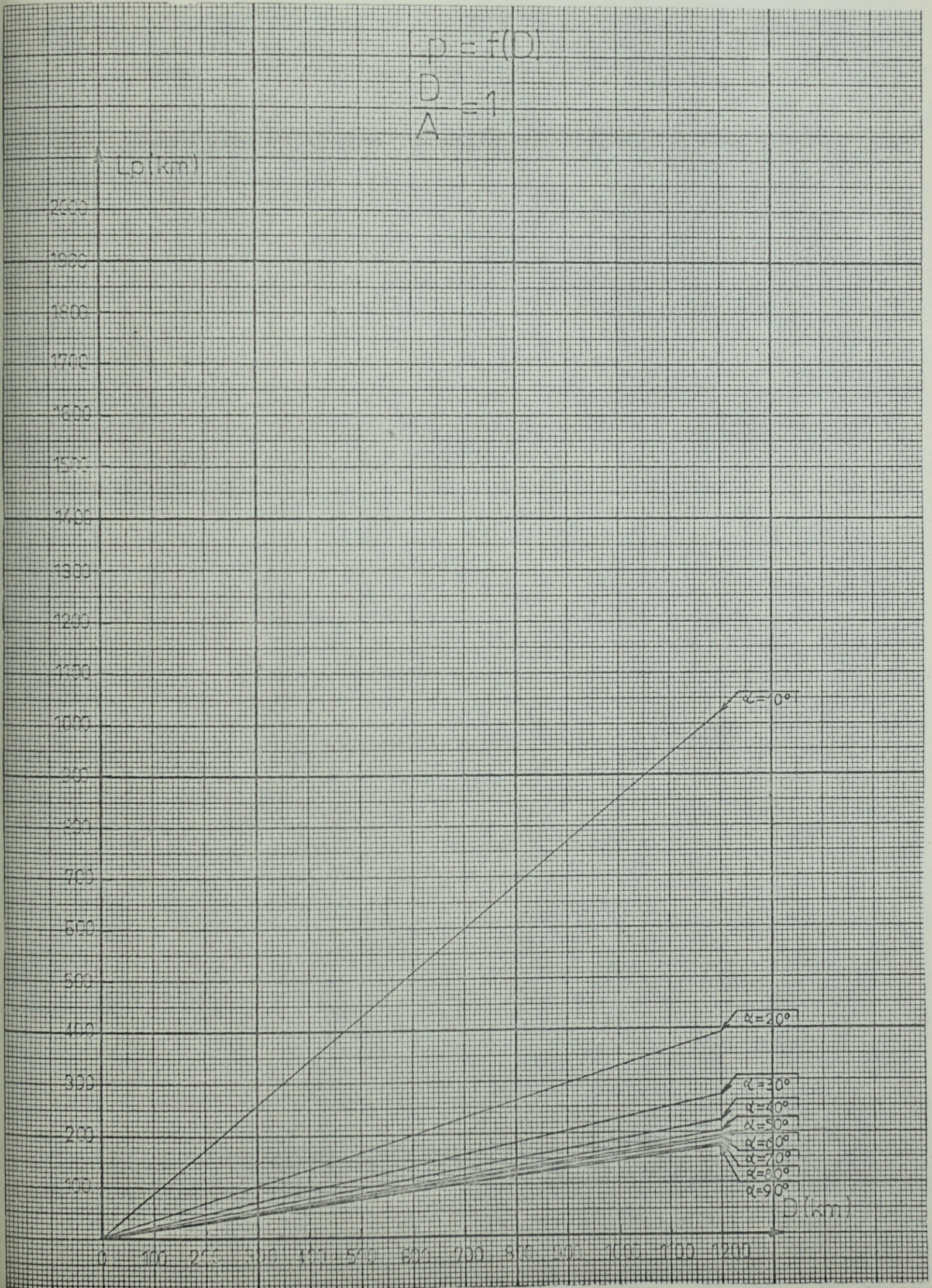
$D$  (km)

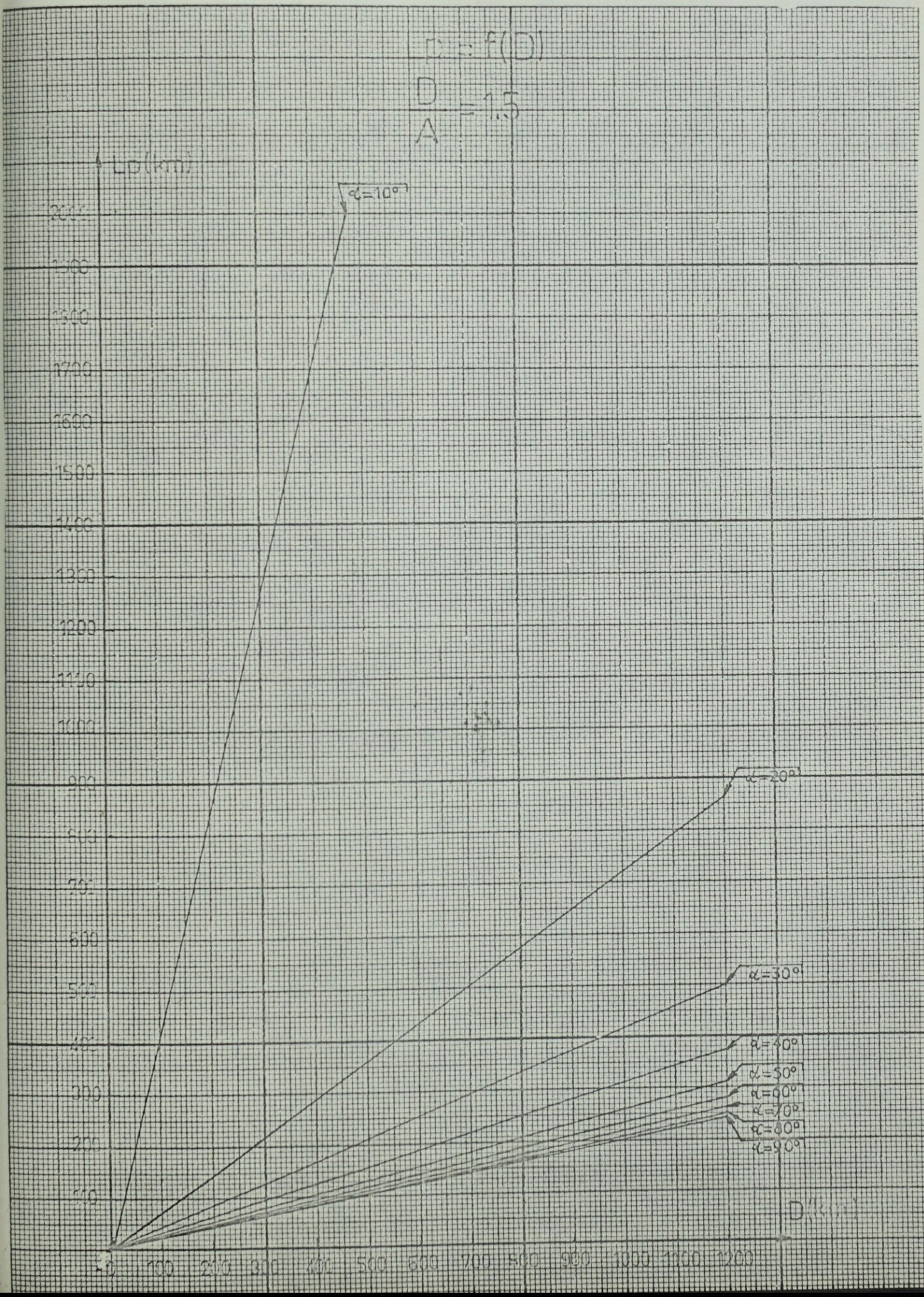
$\phi = 10^\circ \sim 90^\circ$

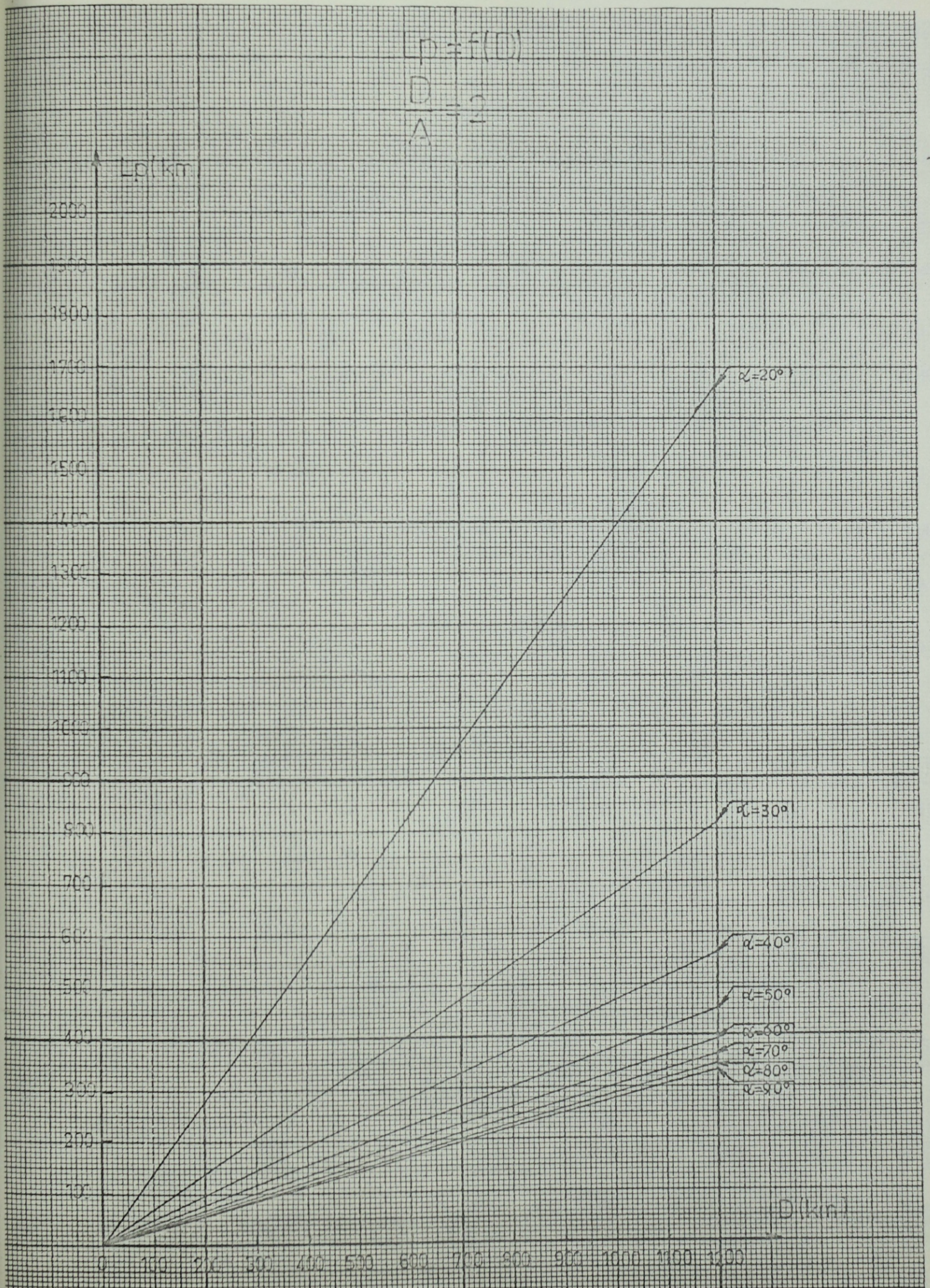


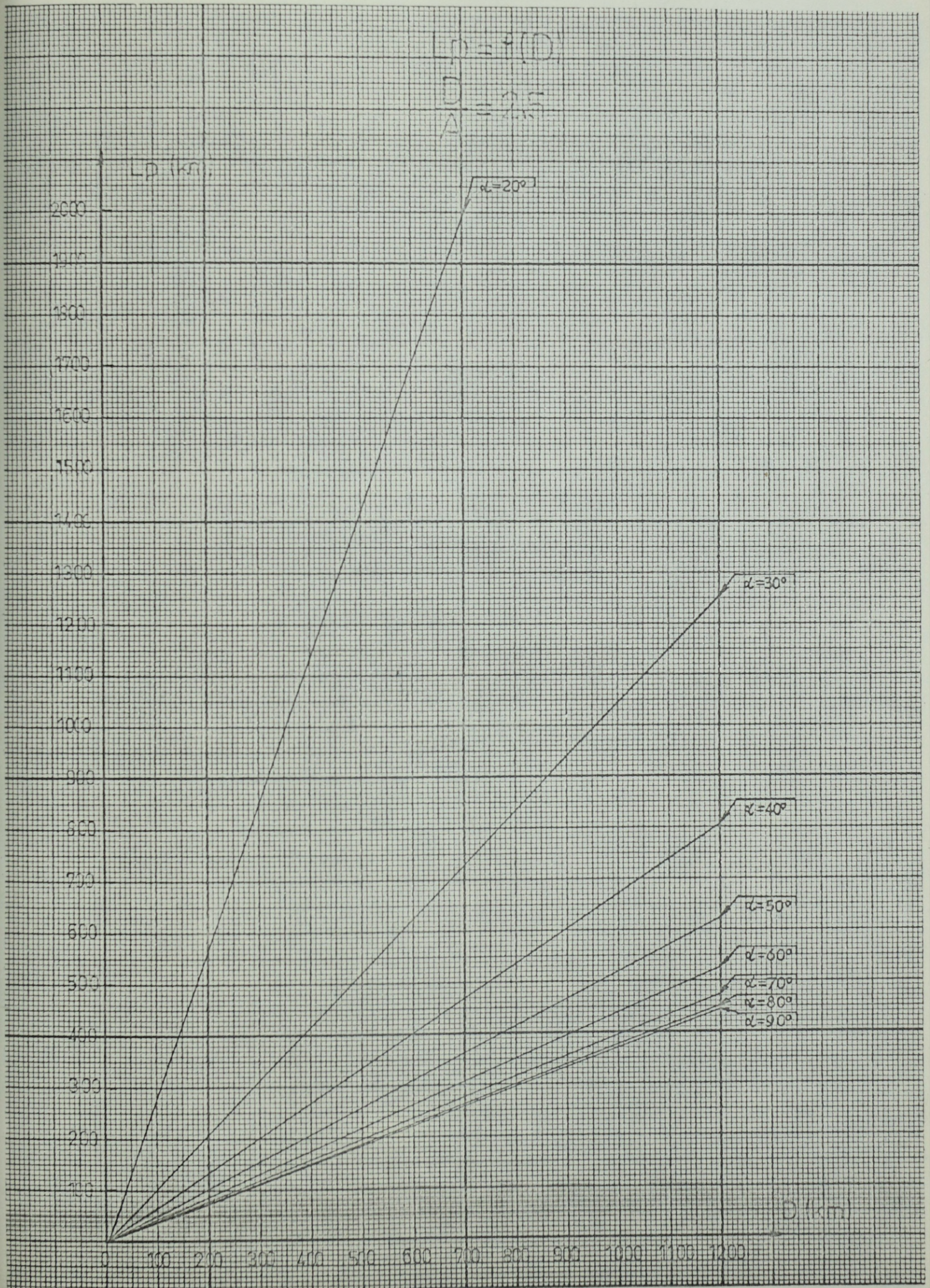
$$p = f(D)$$

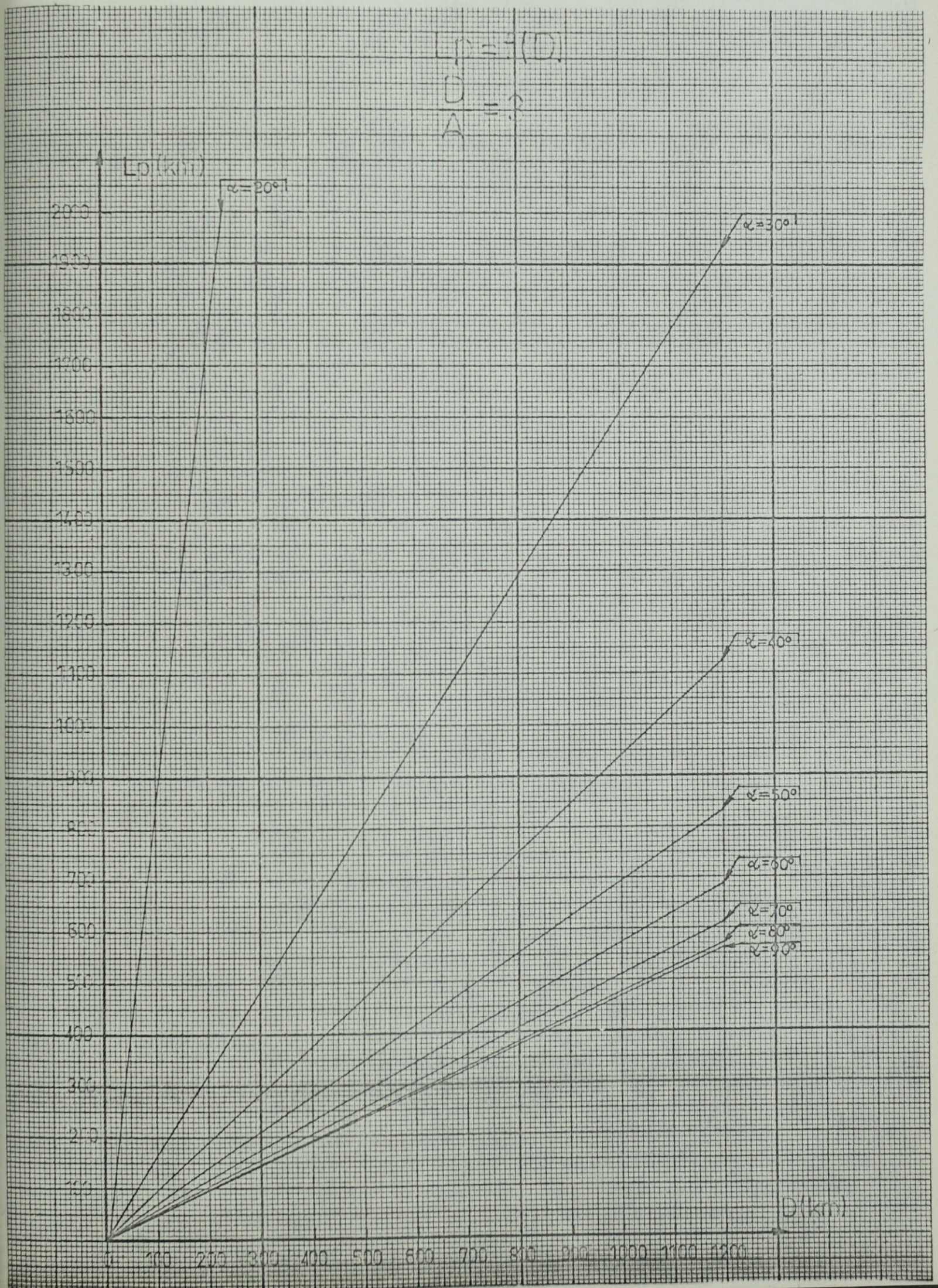
$$\frac{D}{\Lambda} = 1$$

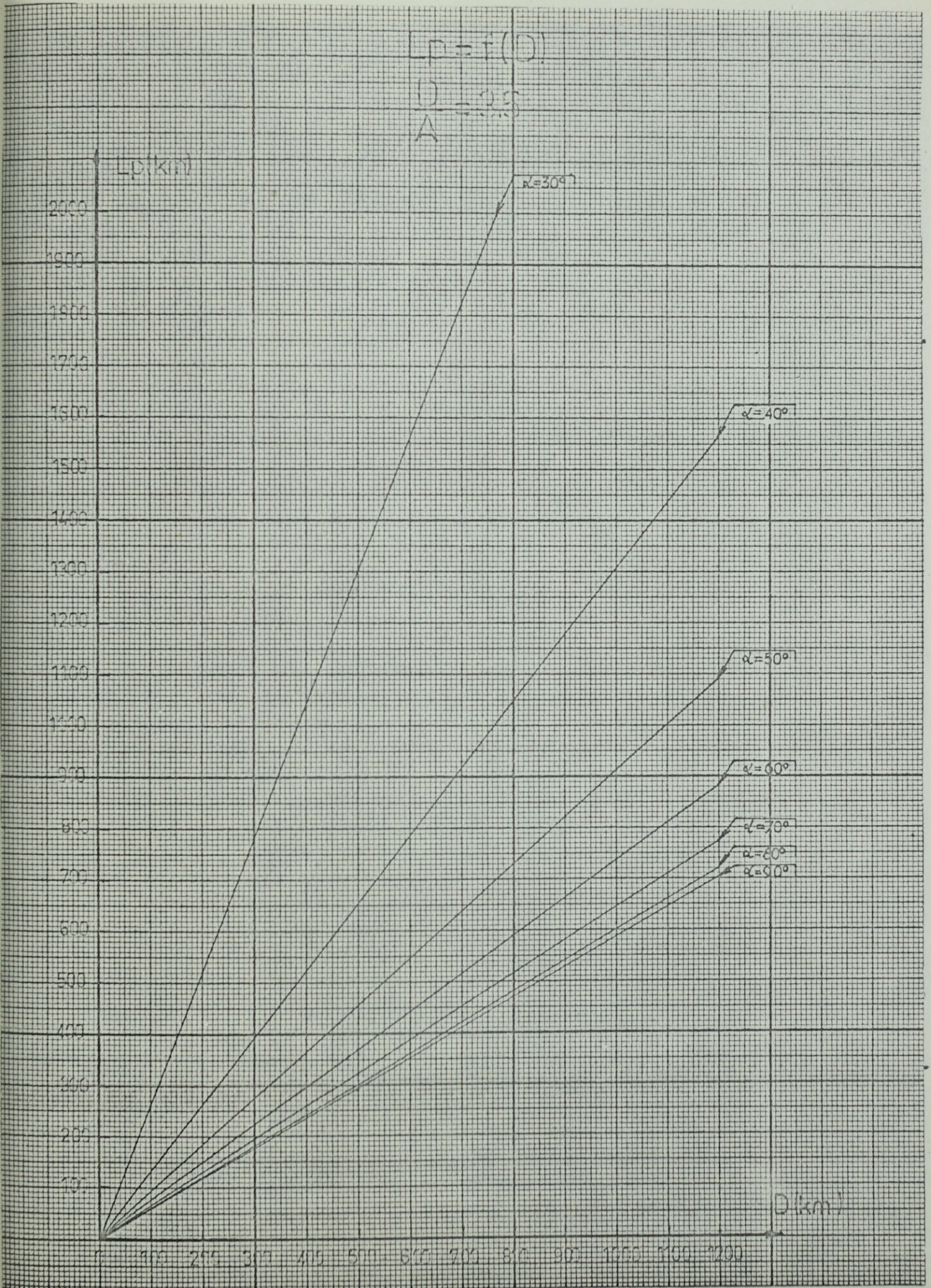




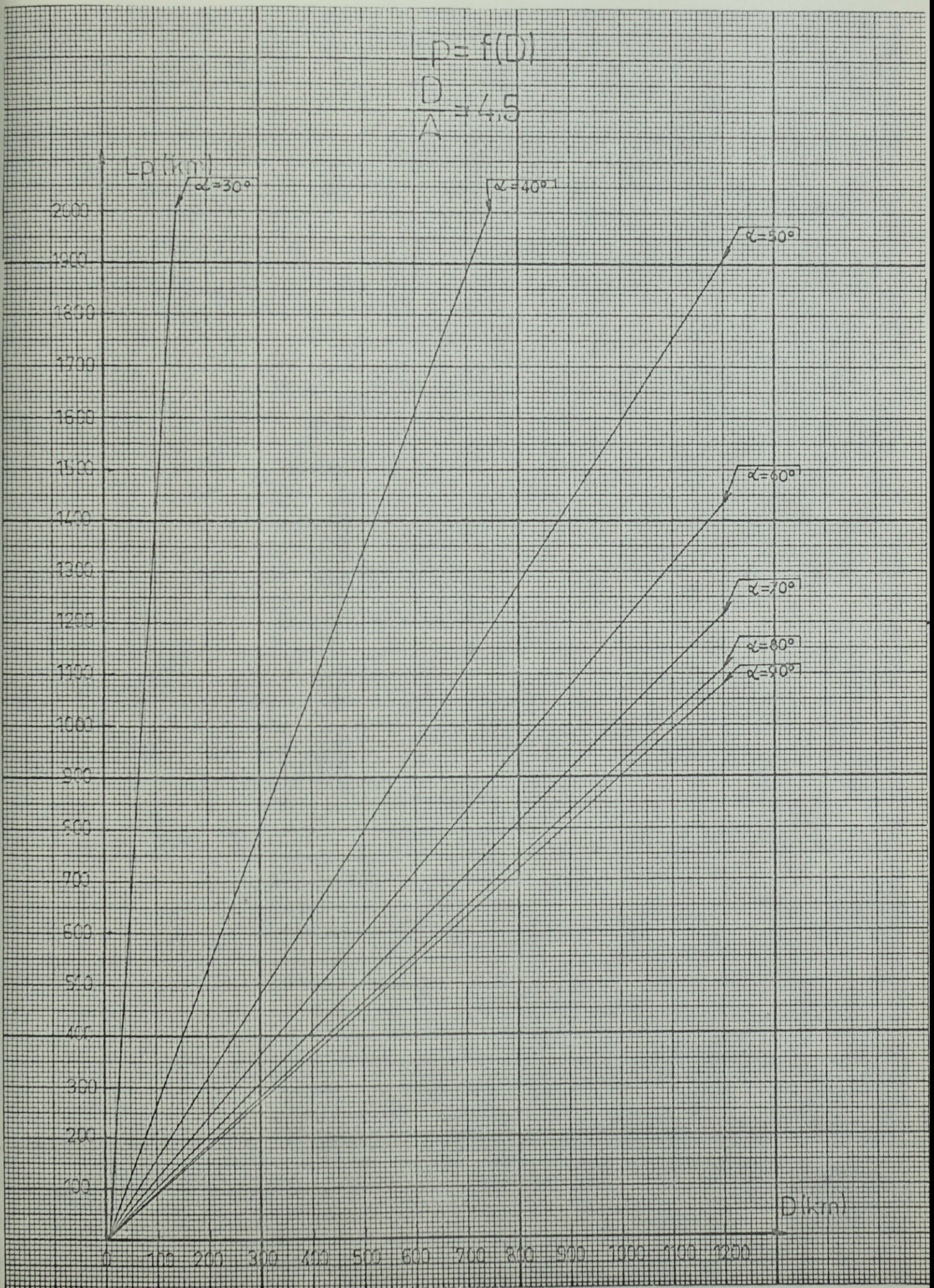








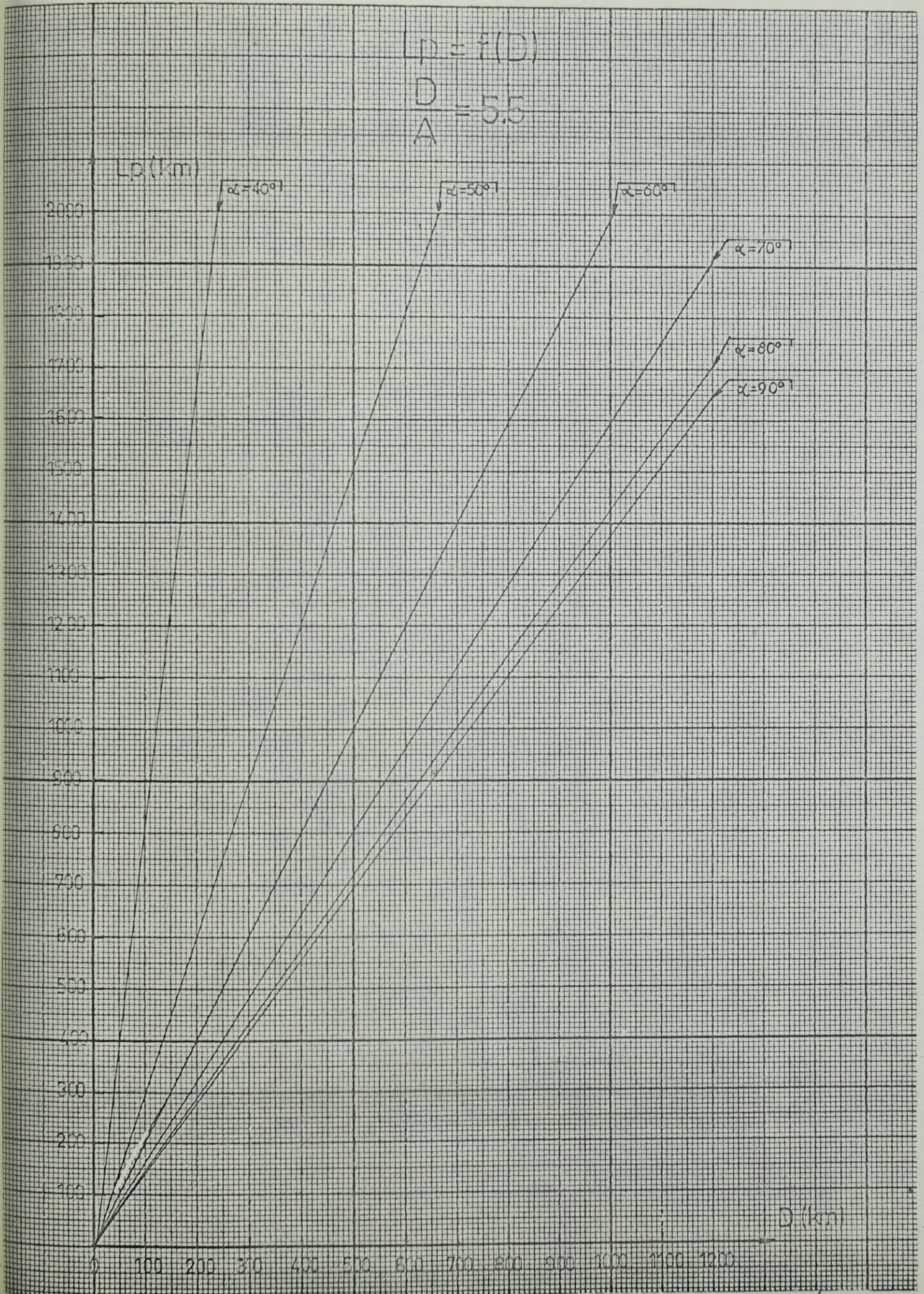


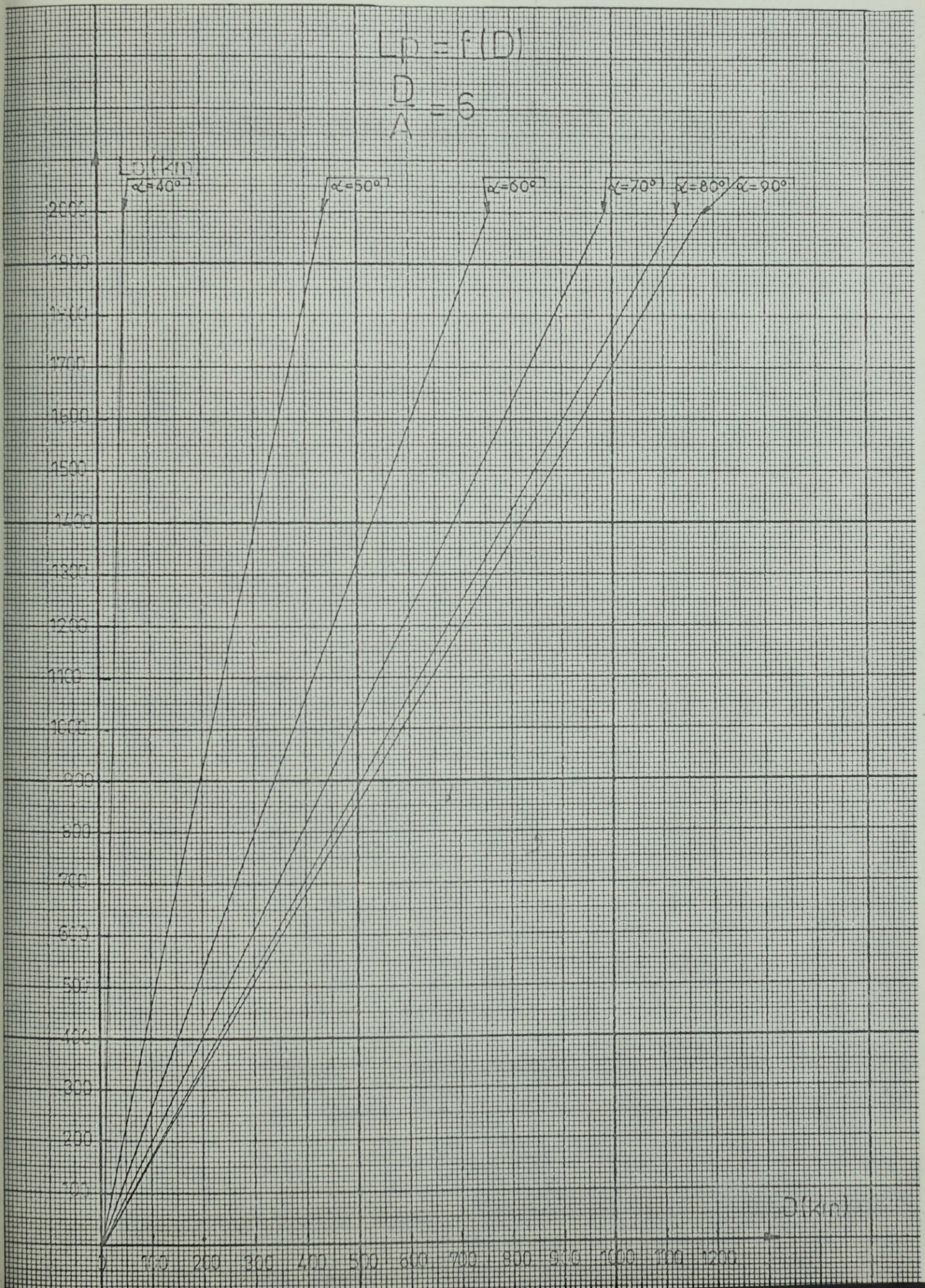




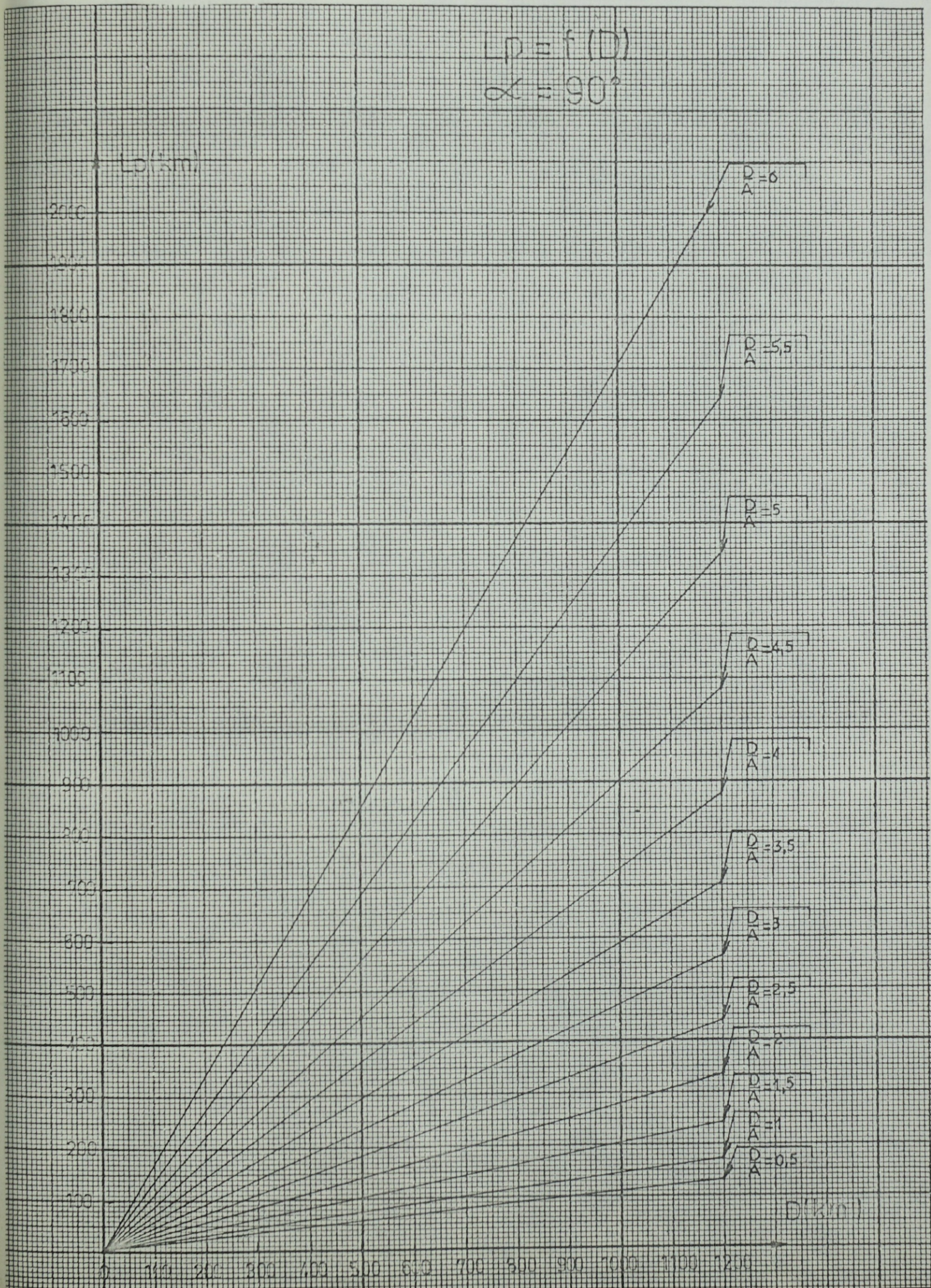
$$D = f(D)$$

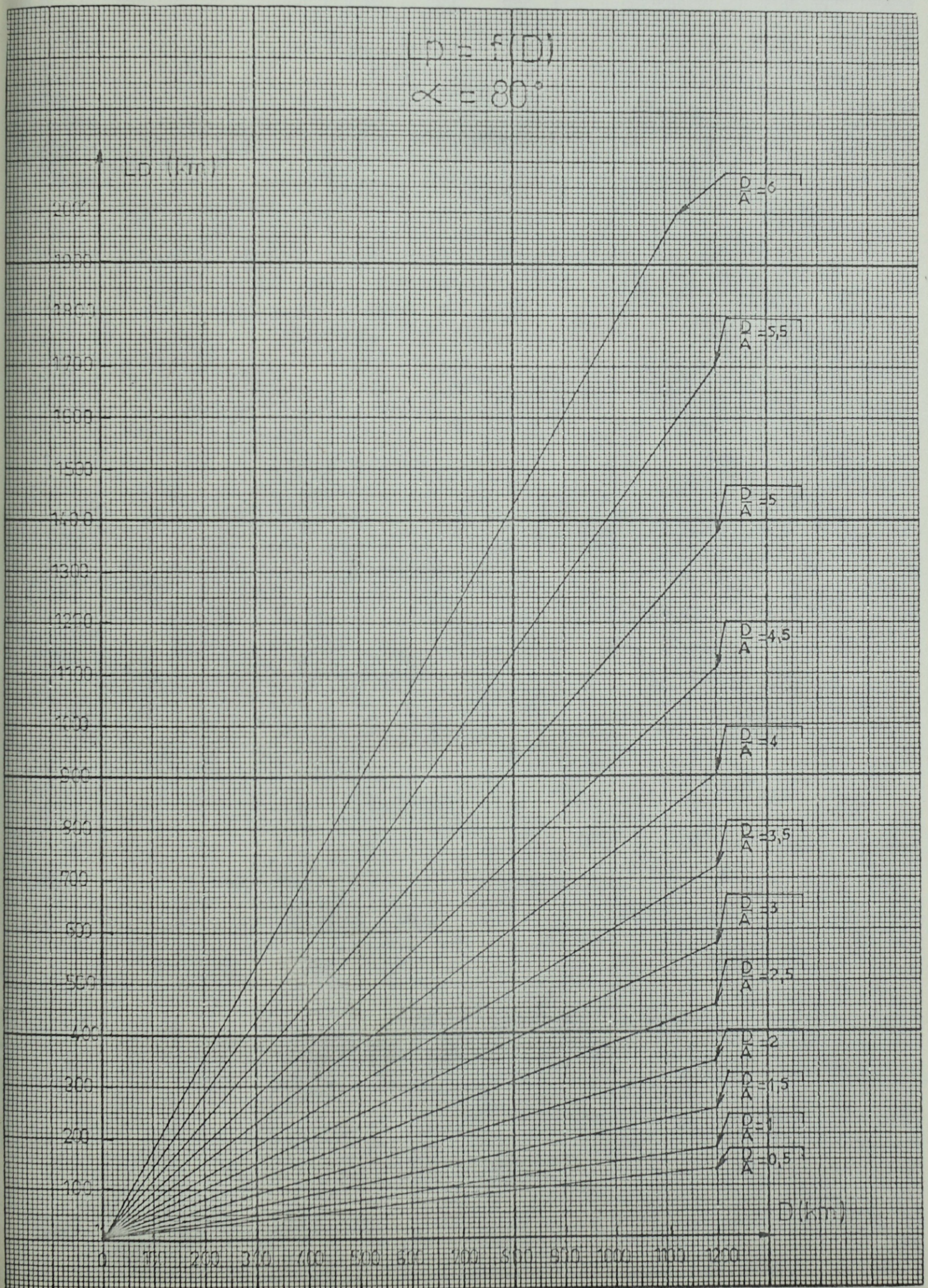
$$\frac{D}{A} = 5.5$$





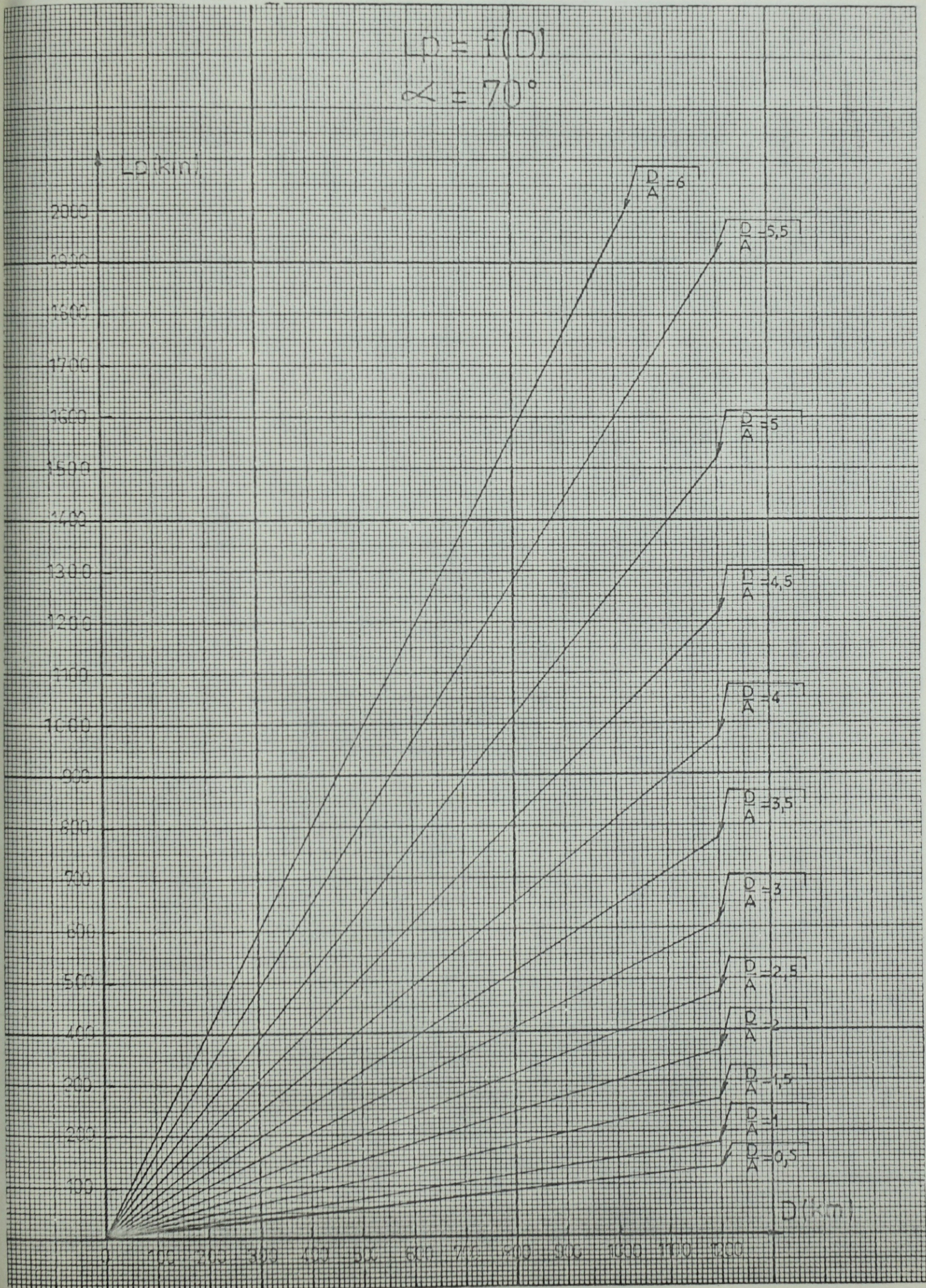
$$L_D = f(D)$$
$$\alpha = 90^\circ$$



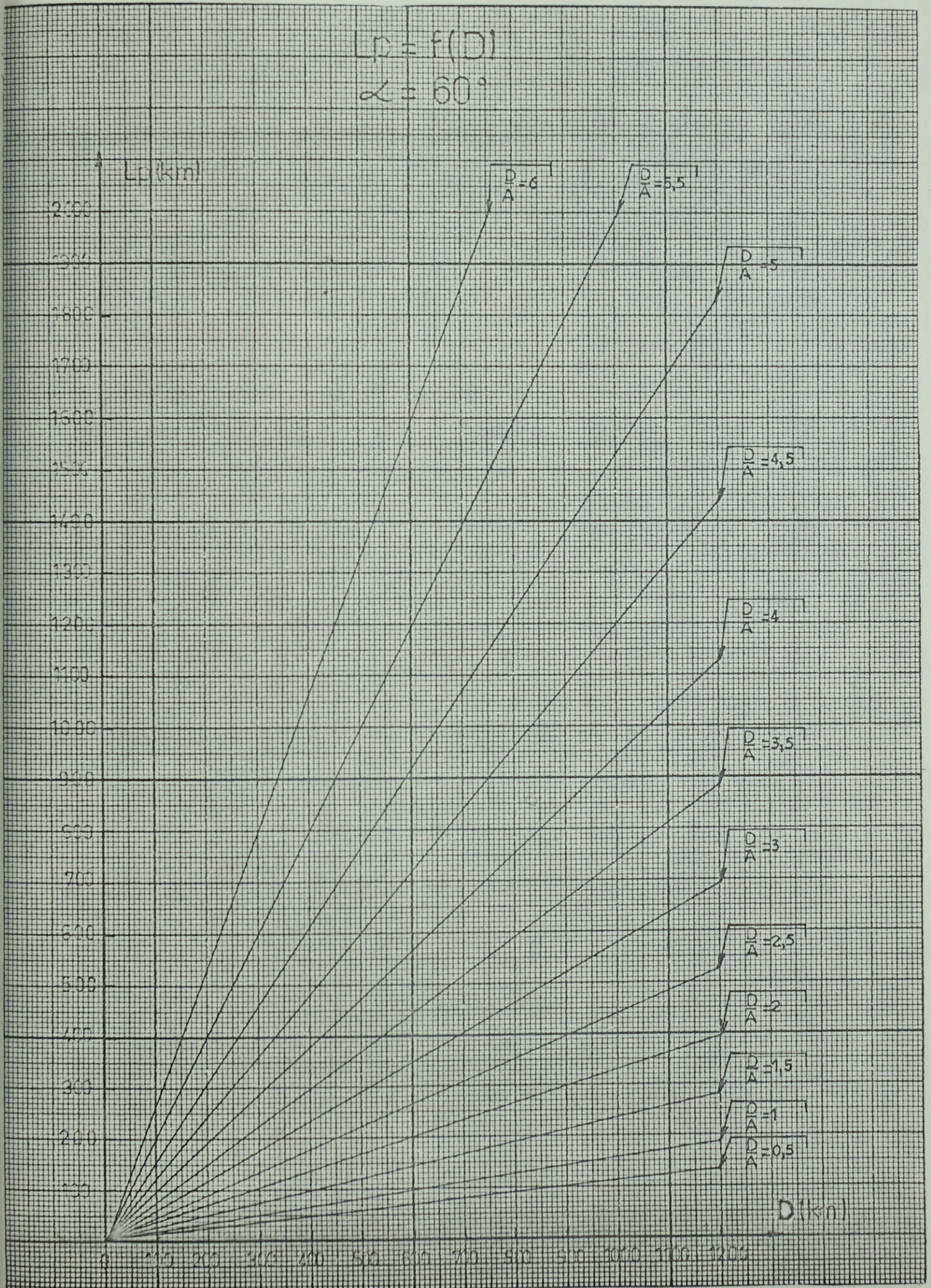


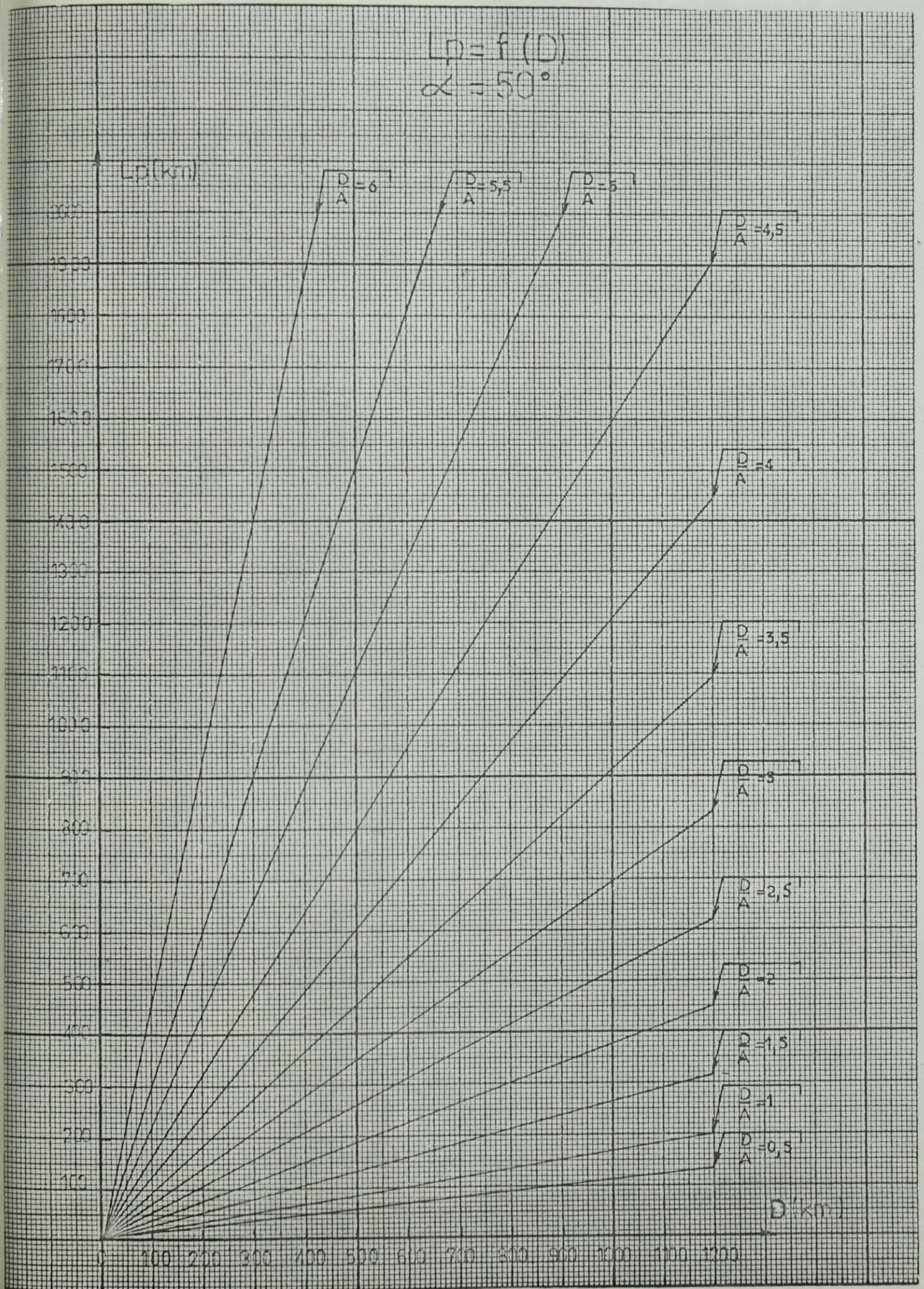
$$L_D = f(D)$$

$$\alpha = 70^\circ$$

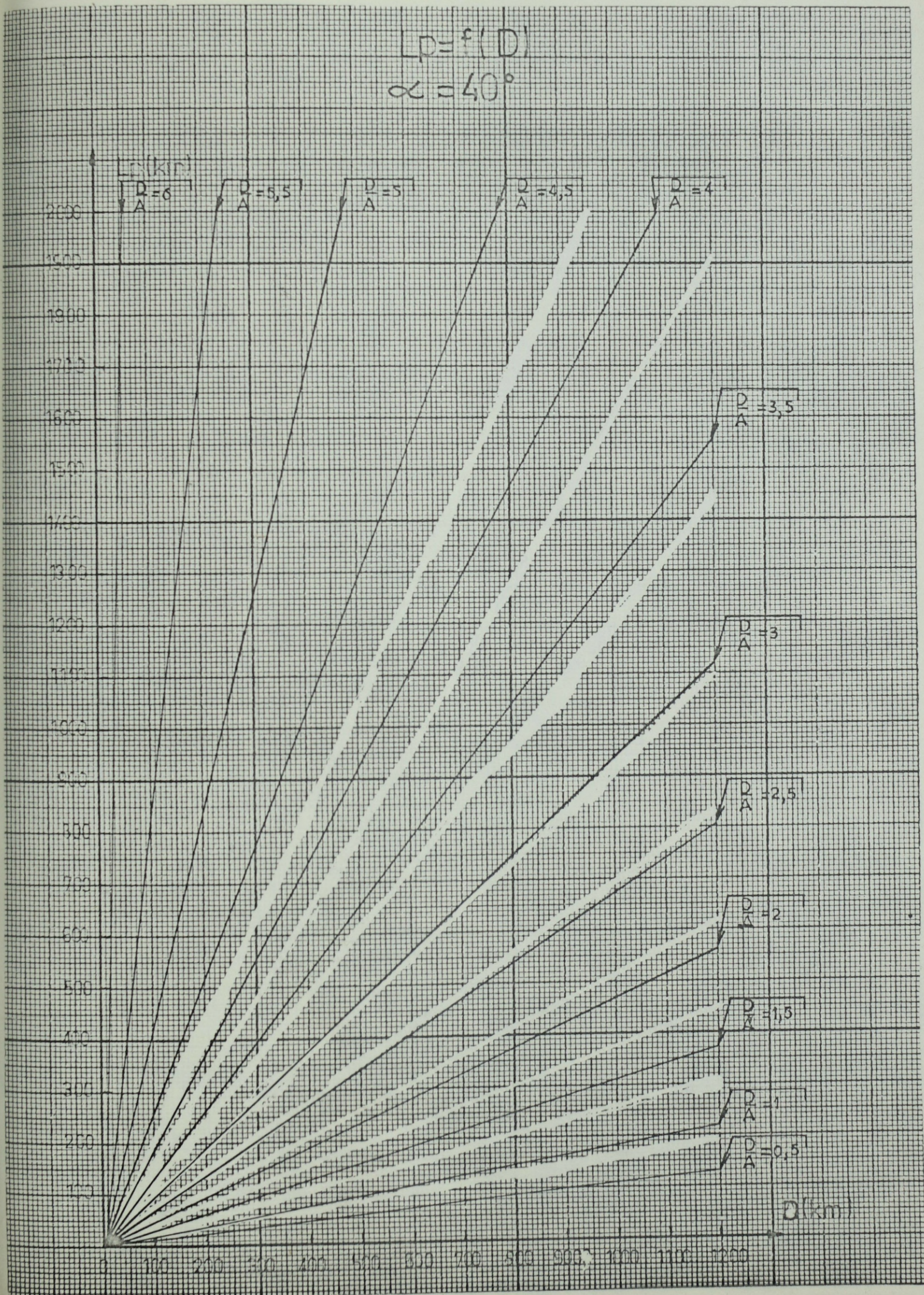


$$L_D = f(D)$$
$$\alpha = 60^\circ$$

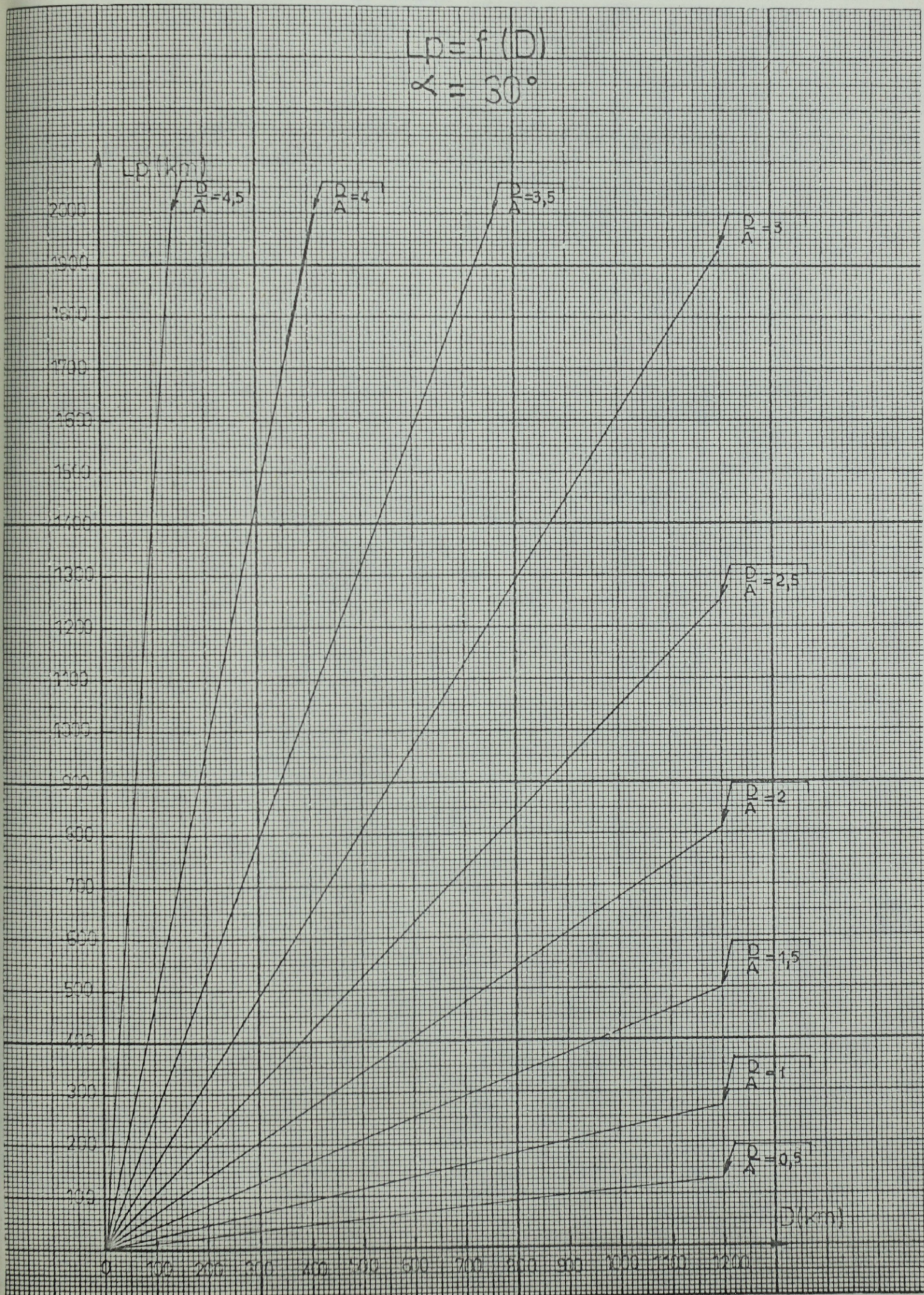


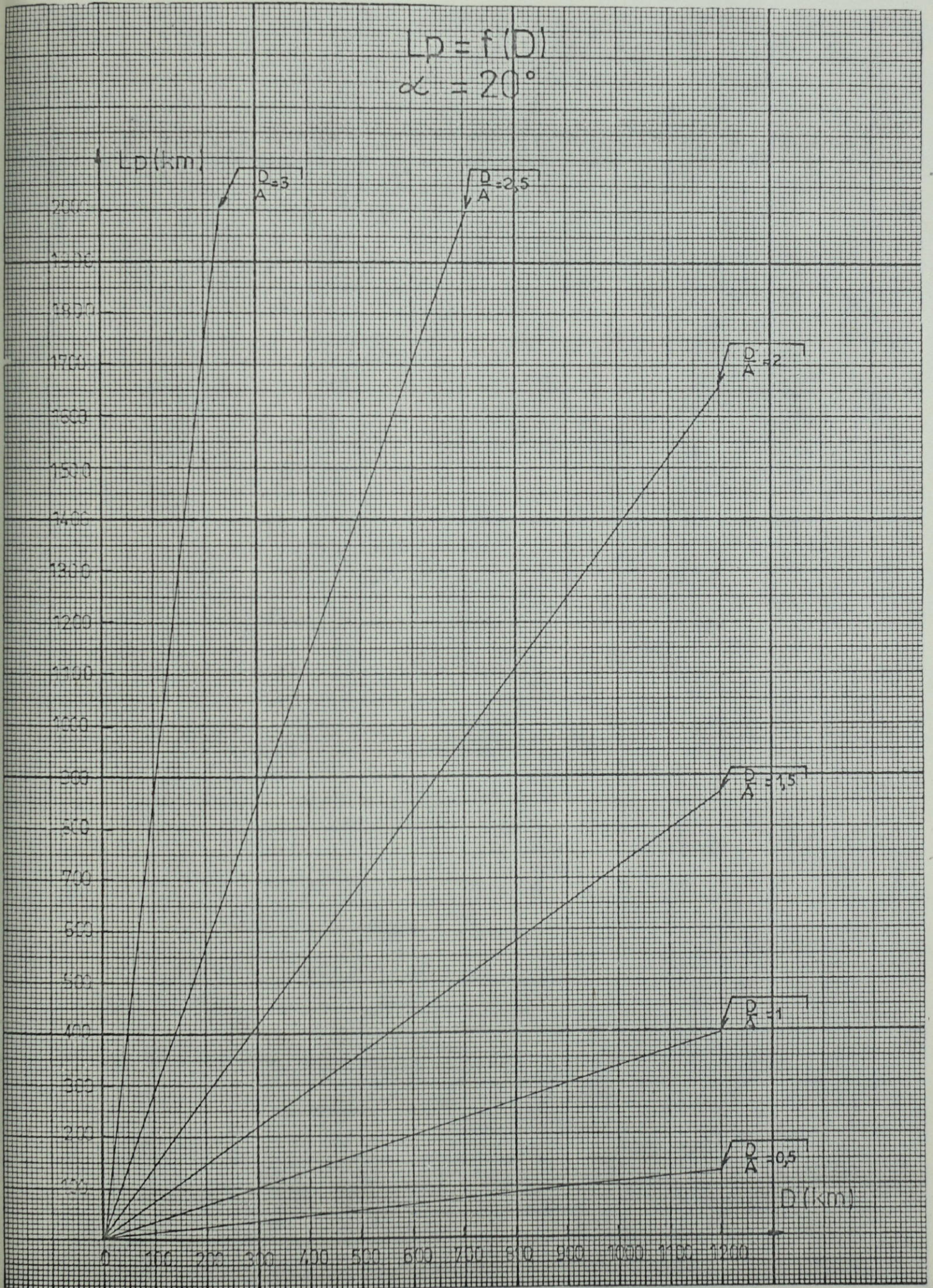


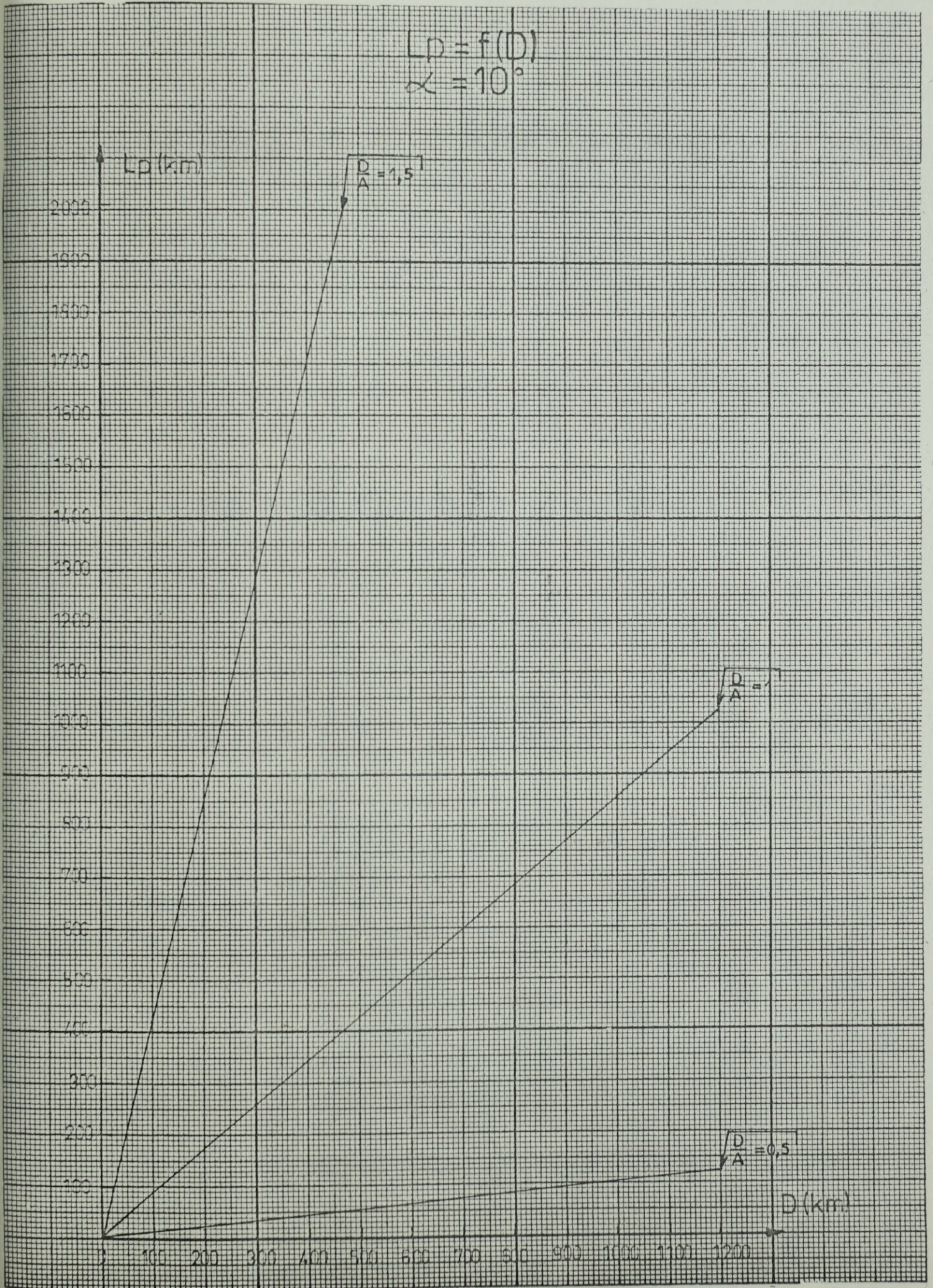
$$L_p = f(D)$$
$$\alpha = 40^\circ$$



$L_p = f(D)$   
 $\alpha = 30^\circ$







3. WYNIKI BADAŃ MOŻLIWOŚCI SIECI NAMIERZANIA

3.1. Wyniki badań czasów trwania jednorazowych nadawań radiowych KF w siłach zbrojnych NATO

Czas trwania nadawania	ATA		JSP		F15		F16	
	Liczba nadaw. (szt.)	% prób	Liczba nadaw. (szt.)	% prób	Liczba nadaw. (szt.)	Liczba nadaw. (szt.)	Liczba nadaw. (szt.)	% prób
Więcej niż 5"	859	34	7	0,2	2	1	1	16
od 4" do 5"	20	5	-	-	-	-	-	7
od 3" do 4"	96	5	4	0,2	115	5	10	16
od 2" do 3"	119	6	3	0,1	28	1	24	3
od 1" do 2"	237	12	13	0,3	237	12	213	11
od 50" do 1"	71	4	5	0,1	33	1	3	4
od 30" do 50"	165	9	45	1	107	5	103	10
od 15" do 30"	158	8	131	3	224	11	213	21
1"	3	0,2	13	0,3	31	1	27	3
0"	6	0,4	12	0,3	28	1	24	2
7"	30	1,5	32	0,7	42	2	38	4
6"	7	0,4	68	1,5	16	0	14	1
5"	47	2	128	2,8	21	1	19	2
4"	3	0,4	205	4,5	37	1	34	3
3"	31	1	145	3,2	31	1	28	2
2"	37	2	197	4,4	33	1	30	3
1"	1	0,1	-	-	-	-	-	-
Wszystkie próby	1922	100	1722	100	1530	100	1474	100

## ARKUSZ PRZECHWYTU

(badanie czasu jednorazowych nadawań przez rdst. NATO)

1. Podstawa badań — blankiety przechwyty 2 prrel  
 2. Okres badań ——— 17 — 21. 03. 1981r.  
 3. Wyniki badań:

Czas nadawań	A1A		J3P		F1B		R a z e m	
	Liczba rdst.	% próbki	Liczba rdst.	% próbki	Liczba rdst.	% próbki	Liczba rdst.	% próbki
5' i więcej jak 5'	659	34	1	0,1	94	6	754	16
od 4' do 5'	90	5	-	-	44	3	134	3
od 3' do 4'	96	5	4	0,3	116	7	216	5
od 2' do 3'	115	6	3	0,2	128	8	246	5
od 1' do 2'	237	12	15	1	287	18	539	11
od 50" do 1'	71	4	8	1	89	6	168	4
od 40" do 50"	64	3	6	0,4	119	8	189	4
od 30" do 40"	98	5	12	1	116	7	226	5
od 20" do 30"	165	9	46	4	107	7	318	7
od 10" do 20"	159	8	131	12	224	14	514	10
9"	5	0,3	14	1	31	2	50	1
8"	8	0,4	42	3	36	2	86	2
7"	30	1,5	52	4	43	3	125	3
6"	7	0,4	68	6	36	2	111	2
5"	41	2	128	11	21	1	190	4
4"	9	0,4	209	17	37	2	255	5
3"	31	2	266	22	38	2	335	7
2"	37	2	197	16	32	2	266	6
1"	-	-	-	-	-	-	-	-
Wielkość próbki	1922	100	1202	100	1598	100	4722	100

3.2. Wyniki badań czasu namierzania radiostacji przez sieć radionamierników

- 207 -  
ARKUSZ NAMIERZANIA  
(badanie czasu namierzania radiostacji)

1. Miejsce badań — 2 prrel  
 2. Okres badań — 05.10 do 24.10.1982r  
 3. Wyniki badań:

Lp	Dzień	Częstotliwość	Czas trwania namiaru (sek.)			Liczba namierzonych rdst.
			A1A	J3P	F1B	
1	2	3	4	5	6	7
1.	5.10.82	3881			240	1
2.	- " -	3779			120	1
3.	- " -	3334			80	1
4.	- " -	3870			240	1
5.	- " -	3823			180	1
6.	- " -	4940			300	3
7.	- " -	4772	240			2
8.	- " -	3738		540		3
9.	- " -	7697		360		2
10.	- " -	4995		360		3
11.	- " -	4058		600		2
12.	- " -	4995		540		2
13.	- " -	7387		360	360	2
14.	- " -	5100		360		1
15.	- " -	3961			120	1
16.	- " -	5390			300	2
17.	- " -	6813			180	1
18.	- " -	4961			300	3
19.	- " -	7079			240	2
20.	- " -	7068		600	600	6

1	2	3	4	5	6	7
21.	5.10.82	7652		360		1
22.	- " -	8126	420			3
23.	- " -	7929			360	2
24.	- " -	6237			180	1
25.	- " -	4450		540		3
26.	- " -	6237			240	2
27.	- " -	7067		360		4
28.	- " -	7696		300		2
29.	- " -	7921			600	4
30.	- " -	6827			240	3
31.	- " -	7410			180	1
32.	- " -	5390			420	2
33.	- " -	7652		420		1
34.	- " -	7391			120	1
35.	- " -	7652		660		1
36.	- " -	5696			420	3
37.	- " -	4940			240	3
38.	- " -	5135			240	2
39.	- " -	5390			180	2
40.	- " -	5135			600	3
41.	- " -	7406			120	1
42.	- " -	4520			60	1
43.	- " -	7491	360			3
44.	- " -	10478		360		1
45.	- " -	8127	300			2
46.	- " -	7491	360			3
47.	- " -	4058		180		2

1	2	3	4	5	6	7
48.	5.10.32	3738		780		7
49.	- " -	7652		120		2
50.	- " -	7635		240		2
51.	- " -	4501			320	2
52.	- " -	5337			180	1
53.	- " -	4002			240	2
54.	- " -	7637	120			1
55.	- " -	3187			360	3
56.	- " -	2329			540	4
57.	- " -	1984			120	1
58.	- " -	2836			240	2
59.	- " -	1840			360	2
60.	- " -	7652		360		1
61.	- " -	3738		420		2
62.	- " -	2545			120	1
63.	- " -	2121			180	1
64.	- " -	2030			240	2
65.	- " -	4995		60		1
66.	- " -	2922			360	2
67.	- " -	2545			600	2
68.	- " -	2808		540		2
69.	- " -	2121			360	2
70.	- " -	7652		240		1
71.	- " -	2959			360	2
72.	- " -	2090			360	2
73.	- " -	2603			120	.1
74.	- " -	2120		360		.1

1	2	3	4	5	6	7
75.	5.10.82	2959			420	3
76.	- " -	13751			120	1
77.	- " -	2604			180	1
78.	- " -	3312			540	3
79.	- " -	2549			660	2
80.	- " -	4995		720		3
81.	- " -	4995		360		3
82.	6.10.82	2914			240	2
83.	- " -	2604			360	3
84.	- " -	2914			180	2
85.	- " -	2808		600		2
86.	- " -	2377	300			2
87.	- " -	2803		600		2
88.	- " -	4020			180	1
89.	- " -	7559		500		2
90.	- " -	4995		650		3
91.	- " -	7350	200			1
92.	- " -	8126	250			1
93.	- " -	7350	230			2
94.	- " -	6932			510	3
95.	- " -	7662			490	4
96.	- " -	7652		280		2
97.	- " -	4995		510		2
98.	- " -	5809			100	2
99.	- " -	10478		290		2
100.	- " -	4757	630			4
101.	- " -	5006			340	3

1	2	3	4	5	6	7
102.	6.10.82	5478			300	1
103.	- " -	10478		75		2.
104.	- " -	5230			420	2.
105.	- " -	6932			780	2.
106.	- " -	7554	375			2.
107.	- " -	5786			260	1.
108.	- " -	10478		30		2.
109.	- " -	5786		540	540	4.
110.	- " -	5230			465	2
111.	- " -	3732			135	1
112.	- " -	7681	720			1.
113.	- " -	7652		600		2.
114.	- " -	7681	200			2.
115.	- " -	7715	436			1
116.	- " -	7100			330	2.
117.	- " -	6932		380	380	3.
118.	- " -	8099		300		1.
119.	- " -	7377	1210			5.
120.	- " -	7899		460		3.
121.	- " -	7652		435		2.
122.	- " -	8127	465			1
123.	- " -	3940		900		2.
124.	- " -	5217			330	3.
125.	- " -	4995		300		3.
126.	- " -	5807			255	2
127.	- " -	6828			210	1
128.	- " -	2603			320	2

1	2	3	4	5	6	7
129.	6.9.82	4995		545		3
130.	- " -	5780			190	1
131.	- " -	2307			300	2
132.	- " -	2548			445	2
133.	- " -	2530			445	2
134.	- " -	2603			240	2
135.	- " -	6557			420	1
136.	- " -	2329			215	4
137.	- " -	2808			160	2
138.	- " -	2357			240	4
139.	- " -	4321			120	1
140.	- " -	5809			205	3
141.	- " -	3350			360	1
142.	- " -	2808		380		2
143.	- " -	2355			300	1
144.	- " -	2963			300	2
145.	- " -	4995		210		2
146.	- " -	2344			600	1
147.	- " -	2974			360	3
148.	- " -	2530	480			2
149.	7.10.82	2588			240	2
150.	- " -	4995		260		2
151.	- " -	3293			100	1
152.	- " -	3454			450	2
153.	- " -	3482			480	1
154.	- " -	2257	510			2
155.	- " -	2052	650	650		1

1	2	3	4	5	6	7
156.	7.10.82	2052			410	1
157.	- " -	3522			560	2
158.	- " -	5489	550			3
159.	- " -	5489	510			3
160.	- " -	3849			195	2
161.	- " -	3940		126		2
162.	- " -	6557			506	1
163.	- " -	5478			45	1
164.	- " -	5387			98	1
165.	- " -	4995		257		3
166.	- " -	3626		815		2
167.	- " -	5488	560		560	5
168.	- " -	4661		1280		4
169.	- " -	6708		77		1
170.	- " -	4660		765		4
171.	- " -	3894			185	3
172.	- " -	10478		164		1
173.	- " -	4807	842			2
174.	- " -	5482	733			3
175.	- " -	4995		337		3
176.	- " -	4660		110		1
177.	- " -	3626		180		1
178.	- " -	6767			303	2
179.	- " -	6993			320	1
180.	- " -	4995		330		3
181.	- " -	6907			354	3
182.	- " -	3849			166	3

1	2	3	4	5	6	7
183.	7.10.82	3940		615		3
184.	- " -	6361			244	1
185.	- " -	7372			275	3
186.	- " -	7079			185	3
187.	- " -	7854			757	3
188.	- " -	4800			457	2
189.	- " -	10478			243	1
190.	- " -	4661		2160		7
191.	- " -	7490	900			4
192.	- " -	5491		580	580	5
193.	- " -	4805	334			2
194.	- " -	7421	461			2
195.	- " -	4995		405		3
196.	- " -	3851		684	684	5
197.	- " -	2344			485	2
198.	- " -	2052			440	1
199.	- " -	4932			140	1
200.	- " -	2344			160	1
201.	- " -	2808		156		2
202.	- " -	2588			657	1
203.	- " -	2676		600		2
204.	- " -	4995		606		3
205.	- " -	4995		385		2
206.	- " -	2344			384	1
207.	- " -	4995		384		2
208.	8.10.82	2808		293		2
209.	- " -	3940		905		2

1	2	3	4	5	6	7
210.	8.10.82	2676		270		3
211.	- " -	5136	675			5
212.	- " -	6865			120	1
213.	- " -	4995	300			3
214.	- " -	5134		480		1
215.	- " -	5491		180		2
216.	- " -	2676		2280		2
217.	- " -	5688			490	3
218.	- " -	4982			120	1
219.	- " -	5488	250			2
220.	- " -	3878			420	4
221.	- " -	5843		600		2
222.	- " -	5478			75	1
223.	- " -	4961			720	3
224.	- " -	4752			240	2
225.	- " -	4982			120	3
226.	- " -	5407		300		2
227.	- " -	5006			210	2
228.	- " -	6934			180	2
229.	- " -	6772		420		2
230.	- " -	5488	240			2
231.	- " -	4496			70	1
232.	- " -	10478		120		3
233.	- " -	7938			360	2
234.	- " -	5407			720	2
235.	- " -	5978			840	3
236.	- " -	5688			180	1

1	2	3	4	5	6	7
237.	8.10.82	4961			450	2
238.	- " -	4995			720	2
239.	- " -	5486		420		1
240.	- " -	4980			300	2
241.	- " -	3940		240		1
242.	- " -	4982			600	1
243.	- " -	5407			212	2
244.	- " -	5843		560	560	2
245.	- " -	5491		1164	1164	4
246.	- " -	2810		330		2
247.	- " -	2819			219	3
248.	- " -	5491			323	4
249.	- " -	4995		225		2
250.	- " -	4995		240		2
251.	9.10.	2808		120		2
252.	- " -	2819			120	3
253.	- " -	2676		185		2
254.	- " -	4995		503		3
255.	- " -	4995		635		3
256.	- " -	18122			101	1
257.	- " -	2676		685		4
258.	- " -	4961			240	1
259.	- " -	4961			300	3
260.	- " -	5382			420	1
261.	- " -	2810		60		1
262.	- " -	4995		380		3
263.	- " -	2810		125		2

1	2	3	4	5	6	7
264.	9.10.82	2382			610	1
265.	- " -	4995		745		2
266.	- " -	2808		225		2
267.	- " -	4995		835		3
268.	- " -	4995		350		2
269.	- " -	4995		395		2
270.	- " -	2808		175		2
271.	- " -	2808		205		2
272.	- " -	2700			900	1
273.	- " -	4995		405		3
274.	- " -	4995		870		2
275.	- " -	2581			185	1
276.	- " -	2426			125	1
277.	11.10.	4507			965	4
278.	- " -	2253			315	2
279.	- " -	2156			165	1
280.	- " -	2550			125	1
281.	- " -	3392			370	1
282.	- " -	4510	1680			2
283.	- " -	3585			230	1
284.	- " -	2469			220	1
285.	- " -	1745	230			2
286.	- " -	4507			620	3
287.	- " -	3937			260	1
288.	- " -	5489	1610			5
289.	- " -	3940		120		1
290.	- " -	4995		1110		2

1	2	3	4	5	6	7
291	11.10.	6344			142	1
292	- " -	6512			202	3
293	- " -	3940		402		2
294	- " -	4995		404		3
295	- " -	4995		130		3
296	- " -	5387			46	1
297	- " -	7349		1214		7
298	- " -	4650	453			1
299	- " -	6537			197	4
300	- " -	4961			581	2
301	- " -	7330	604			3
302	- " -	6999	282			1
303	- " -	4710			193	2
304	- " -	8134			164	1
305	- " -	7857	744		744	3
306	- " -	7345		159		1
307	- " -	7652		160		1
308	- " -	15963			65	1
309	- " -	3952			605	2
310	- " -	7807	1205			3
311	- " -	7330	480			2
312	- " -	7807	240			1
313	- " -	5489			268	1
314	- " -	7170		395		3
315	- " -	5287			212	2
316	- " -	7170		540		3
317	- " -	15965			105	1

1	2	3	4	5	6	7
318.	11.10.	5843		205	205	4
319.	- " -	5843			140	3
320.	- " -	4995		480		3
321.	- " -	4507			340	3
322.	- " -	6535			185	2
323.	- " -	6537			180	2
324.	- " -	5786		1380	1380	4
325.	- " -	6701	720			3
326.	- " -	2810		120		2
327.	- " -	3858			255	2
328.	- " -	3325			325	2
329.	- " -	2819			425	1
330.	- " -	3518			90	1
331.	- " -	3121			185	1
332.	- " -	3392			140	1
333.	- " -	7652		195		1
334.	- " -	3940			150	1
335.	- " -	3446	1315			2
336.	- " -	2810		250		2
337.	- " -	3836		1206	1206	2
338.	- " -	2810		358		2
339.	- " -	3836		492		2
340.	- " -	3446	457			3
341.	12.10.	2819			282	3
342.	- " -	3940		112		2
343.	- " -	4995		335		2
344.	- " -	2099			160	2

1	2	3	4	5	6	7
345.	12.10.	2196			105	1
346.	- " -	4995		79		3
347.	- " -	2400			424	1
348.	- " -	2808		409		2
349.	- " -	5348	670			2
350.	- " -	3828		185		2
351.	- " -	4947			432	3
352.	- " -	3940		300		1
353.	- " -	5688			360	1
354.	- " -	7486		420		2
355.	- " -	4711			240	1
356.	- " -	3940		600		2
357.	- " -	5751			120	1
358.	- " -	5240			240	2
359.	- " -	5478			180	1
360.	- " -	7654	600			5
361.	- " -	6721		420		2
362.	- " -	10478		240		1
363.	- " -	5843		300		2
364.	- " -	3940		240		1
365.	- " -	7351		420		3
366.	- " -	5145		370		3
367.	- " -	7471		360		3
368.	- " -	3955			240	2
369.	- " -	7653		1200		10
370.	- " -	5187			300	2
371.	- " -	5491		360		4

1	2	3	4	5	6	7
372.	12.10	5287			240	1
373.	- " -	5489	440			4
374.	- " -	5023			300	3
375.	- " -	4462			460	3
376.	- " -	3626		1160		9
377.	- " -	5209		540		2
378.	- " -	3824		720		2
379.	- " -	7316	800			3
380.	- " -	8236			780	6
381.	- " -	5287			340	2
382.	- " -	10478		450		1
383.	- " -	7775	860			3
384.	- " -	5590		520		3
385.	- " -	6374			270	3
386.	- " -	7316	320			2
387.	- " -	6484			370	2
388.	- " -	4736			190	2
389.	- " -	7471			300	2
390.	- " -	4877		600		2
391.	- " -	6929			120	1
392.	- " -	6929			300	1
393.	- " -	5590		900		4
394.	- " -	5469	380			2
395.	- " -	5590		300		2
396.	- " -	5590		280		2
397.	- " -	7652		320		2
398.	- " -	3468			280	1

1	2	3	4	5	6	7
399.	12.10.	3468			420	1
400.	- " -	4590			360	2
401.	- " -	4486			280	2
402.	- " -	5590		600		4
403.	- " -	7689			120	1
404.	- " -	2808		120		2
405.	- " -	6721	720			2
406.	- " -	5590		300		2
407.	- " -	6862	320			3
408.	- " -	5167	340			3
409.	- " -	5590		320		2
410.	- " -	4942			360	3
411.	- " -	3883	300			2
412.	- " -	5590		420		4
413.	- " -	1734			300	1
414.	- " -	3940		180		2
415.	- " -	5590		380		4
416.	- " -	4995		900		3
417.	- " -	2484			580	1
418.	- " -	3468			320	2
419.	- " -	2700			430	3
420.	- " -	4506			680	3
421.	- " -	3468			340	1
422.	- " -	4995		450		1
423.	- " -	1857			490	2
424.	- " -	1890			430	2
425.	13.10.	3468			480	2

1	2	3	4	5	6	7
426.	13.10.	2668	860			2
427.	- " -	2668			130	1
428.	- " -	4995		560		2
429.	- " -	1888			490	2
430.	- " -	2646			510	2
431.	- " -	3726		900		3
432.	- " -	3468			300	2
433.	- " -	1857			460	2
434.	- " -	4506			310	3
435.	- " -	3940		900		2
436.	- " -	3726			490	2
437.	- " -	3833		810		2
438.	- " -	5489	290			2
439.	- " -	4424		580		2
440.	- " -	5488	510			4
441.	- " -	4810			370	3
442.	- " -	7382	550			2
443.	- " -	4424		390		2
444.	- " -	4775			630	2
445.	- " -	7775	435			1
446.	- " -	7625			300	1
447.	- " -	7652		380		1
448.	- " -	4812			345	3
449.	- " -	4487			200	2
450.	- " -	3858			315	3
451.	- " -	3893			300	1
452.	- " -	7358		900		1

1	2	3	4	5	6	7
453.	13.10.	6907			240	. 3
454.	- " -	3957			600	2 .
455.	- " -	4198		480		5 .
456.	- " -	10478		50		1 .
457.	- " -	7390			495	4 .
458.	- " -	7652		180		1 .
459.	- " -	7652		580		1 .
460.	- " -	5342			330	2 .
461.	- " -	5491		400		2 .
462.	- " -	5287			370	2 .
463.	- " -	5491		735		3 .
464.	- " -	7388			690	2 .
465.	- " -	7704	675			3 .
466.	- " -	7382	235			2 .
467.	- " -	8084		760		3 .
468.	- " -	4995		150		3 .
469.	- " -	7412		620		7 .
470.	- " -	8084		580		3 .
471.	- " -	4983	785			1 .
472.	- " -	7921		465		1 .
473.	- " -	6700	330			2 .
474.	- " -	5145	1350			3 .
475.	- " -	5843	315			1 .
476.	- " -	7611	480			1 .
477.	- " -	5491	625			2 .
478.	- " -	3830	360			2 .
479.	- " -	4198	698			2 .

1	2	3	4	5	6	7
480.	13.10.	3940		400		1.
481.	- " -	7611		355		
482.	- " -	3732	510			1.
483.	- " -	3727		720	720	6
484.	- " -	4995		285		1.
485.	- " -	4775			600	2
486.	- " -	3332			720	1.
487.	- " -	5145		336	366	3.
488.	14.10.	2808		252		1.
489.	- " -	4812			227	2
490.	- " -	4995		641		2
491.	- " -	7442			97	1.
492.	- " -	2666			224	2.
493.	- " -	1857			329	2
494.	- " -	1890			453	2.
495.	- " -	5575			161	2.
496.	- " -	3735		654	654	6.
497.	- " -	3106	661			3.
498.	- " -	3835		853		5.
499.	- " -	4198		314		5
500.	- " -	4132			880	2.
501.	- " -	5575			210	3
502.	- " -	7625			185	2
503.	- " -	3940		560		1.
504.	- " -	4856		380	380	4.
505.	- " -	7486	600			3
506.	- " -	5469	300			4

1	2	3	4	5	6	7
507.	14.10.	4743		240		2
508.	- " -	4959			515	2
509.	- " -	7938			840	1
510.	- " -	7687			180	1
511.	- " -	4984	285			2
512.	- " -	5200			175	2
513.	- " -	5809			294	2
514.	- " -	10478		780		1
515.	- " -	4487			185	2
516.	- " -	6522			180	3
517.	- " -	4711			250	1
518.	- " -	10478		190		1
519.	- " -	4984	540		540	3
520.	- " -	6972	720			2
521.	- " -	9740	255			1
522.	- " -	6922			1060	1
523.	- " -	4266		595		7
524.	- " -	6791			255	1
525.	- " -	3636			440	-2
526.	- " -	6850		450	450	1
527.	- " -	4984	390		390	2
528.	- " -	6477			120	-1
529.	- " -	3737		300		2
530.	- " -	3502			340	1
531.	- " -	6727	1680	1680		3
532.	- " -	7813	820	820	820	7
533.	- " -	7771	360			-1

1	2	3	4	5	6	7
534.	14.10.	3823			600	3
535.	- " -	4507			300	3
536.	- " -	3958			360	2
537.	- " -	3836		320	320	3
538.	- " -	5415	335			2
539.	- " -	2329			600	1
540.	- " -	2343		1270		3
541.	- " -	2329			180	4
542.	- " -	5491			460	2
543.	- " -	2202			295	1
544.	- " -	5492		300	300	3
545.	- " -	5575			325	1
546.	- " -	5891			260	1
547.	- " -	5575			268	3
548.	- " -	4995		400		3
549.	- " -	3836			510	1
550.	- " -	2343			1595	1
551.	- " -	3873			190	1
552.	- " -	5220			100	1
553.	- " -	2343			345	2
554.	15.10.	3585			155	1
555.	- " -	4507		1115	1115	2
556.	- " -	2434			395	3
557.	- " -	2215			250	1
558.	- " -	2298			245	1
559.	- " -	4507			390	3
560.	- " -	3446	190			3

1	2	3	4	5	6	7
561	15.10.	4496			300	1
562.	- " -	3446	456			2
563.	- " -	4172		1200	1200	3
564.	- " -	2279			840	3
565.	- " -	3737		563		2
566.	- " -	5491		1040	1040	4
567.	- " -	5575			310	2
568.	- " -	8314			460	3
569.	- " -	4502		700	700	5
570.	- " -	6807			405	2
571.	- " -	5265			270	3
572.	- " -	5257			280	1
573.	- " -	6372		720	720	6
574.	- " -	10478		120		1
575.	- " -	8260			150	3
576.	- " -	4995		180		2
577.	- " -	4507			515	1
578.	- " -	4501			210	1
579.	- " -	5257			410	1
580.	- " -	5843		780	780	5
581.	- " -	6787			300	2
582.	- " -	4874		600		2
583.	- " -	4874		580	580	3
584.	- " -	4961			450	3
585.	- " -	6988		700		3
586.	- " -	6988			180	1
587.	- " -	6773		780	780	5

1	2	3	4	5	6	7
588.	15.10.	7487		280	280	2
589.	- " -	7689			560	3
590.	- " -	4507			180	2
591.	- " -	2828			240	3
592.	- " -	3729		660	660	6
593.	- " -	4515			420	3
594.	- " -	3319	240			2
595.	- " -	2259			300	2
596.	- " -	4171		660	660	3
597.	- " -	2702			330	2
598.	- " -	2828			320	2
599.	16.10.	4024			630	2
600.	- " -	7380	675			2
601.	- " -	4507			450	2
602.	- " -	6777	630			1
603.	- " -	6777	590			3
604.	- " -	5027		900		4
605.	- " -	7380			155	1
606.	- " -	4024			180	3
607.	- " -	10478		535		1
608.	- " -	5415	450			2
609.	- " -	3060		520		1
610.	- " -	6283		490		2
611.	- " -	7604			465	2
612.	- " -	3350			555	1
613.	- " -	3350			380	1
614.	- " -	5475		765		2

1	2	3	4	5	6	7
615.	16.10.	4511			410	2
616.	- " -	3318	340			2
617.	- " -	4511			330	3
618.	- " -	3399			275	1
619.	- " -	3060		150		4
620.	- " -	4198			250	3
621.	- " -	1830	150			1
622.	- " -	6937	245			10
623.	- " -	3318	390			2
624.	- " -	4545		1815		13
625.	- " -	40395		285		4
626.	- " -	1830	120			1
627.	- " -	3060		480		6
628.	- " -	3942		555		6
629.	- " -	8314			430	4
630.	- " -	5032			255	3
631.	- " -	7378	140			2
632.	- " -	6808			430	1
633.	- " -	7518			270	1
634.	- " -	7699		360		2
635.	- " -	11459			180	1
636.	- " -	7698		550		3
637.	- " -	3950			580	2
638.	- " -	5843		1080		3
639.	- " -	5514	620			3
640.	- " -	3940		300		1
641.	- " -	6302	365			2

1	2	3	4	5	6	7
642.	18.10.	7030		300		3
643.	- " -	5100		240	240	3
644.	- " -	10478		585		1
645.	- " -	5100			185	3
646.	- " -	7453			620	1
647.	- " -	7559		1800		3
648.	- " -	4942			390	4
649.	- " -	8005	330			1
650.	- " -	7412		1500	1500	2
651.	- " -	5023			180	1
652.	- " -	7378	930			2
653.	- " -	8236		325	325	5
654.	- " -	4711			240	1
655.	- " -	7412			520	5
656.	- " -	5023			355	2
657.	- " -	3864			250	2
658.	- " -	7984		930		3
659.	- " -	5688			380	2
660.	- " -	7984		540		2
661.	- " -	8334		360		3
662.	- " -	8260			320	2
663.	- " -	5607		600	600	8
664.	- " -	4511			520	2
665.	- " -	7992		620		3
666.	- " -	3769			310	3
667.	- " -	5032			240	3
668.	- " -	5100			375	3

1	2	3	4	5	6	7
669.	18.10.	7674	720	720		4
670.	- " -	4942			480	5
671.	- " -	5100			135	1
672.	- " -	4511			425	3
673.	- " -	2700			380	1
674.	- " -	4931			920	2
675.	- " -	4942			225	3
676.	- " -	2371			350	2
677.	- " -	3041			1140	2
678.	19.10.	4171		375		2
679.	- " -	2700			240	5
680.	- " -	2517			195	2
681.	- " -	5877			145	1
682.	- " -	3706			615	2
683.	- " -	3937			110	1
684.	- " -	4922			55	2
685.	- " -	4736		590	590	7
686.	- " -	5270		300		2
687.	- " -	1961			195	2
688.	- " -	2484	745			2
689.	- " -	4173			340	1
690.	- " -	8314			440	3
691.	- " -	5607			300	3
692.	- " -	5809			530	3
693.	- " -	3914		360		6
694.	- " -	7635		360		2
695.	- " -	4090		265		3

1	2	3	4	5	6	7
696.	19.10.	7386	350			2
697.	- " -	7493	545			2
698.	- " -	6807			420	2
699.	- " -	7471		600		4
700.	- " -	6242			310	1
701.	- " -	7372		615		3
702.	- " -	7451			165	1
703.	- " -	3604			965	2
704.	- " -	5200			480	1
705.	- " -	5840			335	2
706.	- " -	7595			445	3
707.	- " -	6735		1220	1220	10
708.	- " -	8167			395	3
709.	- " -	5798			360	1
710.	- " -	4134			285	4
711.	- " -	5840			1080	1
712.	- " -	7559		720		4
713.	- " -	10478		150		1
714.	- " -	4134			580	2
715.	- " -	7558		560		1
716.	- " -	7602			330	2
717.	- " -	7773			240	3
718.	- " -	7485		240		2
719.	- " -	7773		300	300	4
720.	- " -	7795			910	1
721.	- " -	5206			420	3
722.	- " -	6995			685	2

1	2	3	4	5	6	7
723.	19.10.	6846			205	3
724.	- " -	5782			470	2
725.	- " -	4922			120	3
726.	- " -	4771	320			2
727.	- " -	6327		720	720	5
728.	- " -	4408	410			3
729.	- " -	5132		420		1
730.	- " -	7491	1080			4
731.	- " -	5309			235	2
732.	- " -	4591	375			3
733.	- " -	4507		610	610	5
734.	- " -	5132			300	1
735.	- " -	4090		580		5
736.	- " -	6736		510	510	4
737.	- " -	5753			470	4
738.	- " -	5132			310	1
739.	- " -	3523		620	620	3
740.	- " -	5753			175	1
741.	- " -	7654			215	1
742.	- " -	2758			300	1
743.	- " -	2329			260	3
744.	- " -	3708	830	830	830	8
745.	- " -	2265			400	2
746.	- " -	1892			285	2
747.	- " -	2377	624			2
748.	- " -	2347			335	1
749.	- " -	3708	780			1

1	2	3	4	5	6	7
750.	19.10.	2463			271	3
751.	- " -	5782			236	2
752.	- " -	3130	237			2
753.	- " -	3523		732	732	5
754.	20.10.	2264			135	1
755.	- " -	2216			244	2
756.	- " -	2264			1280	1
757.	- " -	2330			708	1
758.	- " -	4922			151	3
759.	- " -	4810			534	1
760.	- " -	2676			432	2
761.	- " -	5797			405	3
762.	- " -	3940		320		1
763.	- " -	5790			115	1
764.	- " -	5183		593		2
765.	- " -	5416	325			2
766.	- " -	7381	445			2
767.	- " -	5843		362	362	5
768.	- " -	5309			230	
769.	- " -	6807			385	
770.	- " -	9011		56		
771.	- " -	7625			245	
772.	- " -	6808			86	
773.	- " -	5607			160	3
774.	- " -	6871		180	180	4
775.	- " -	5904			335	3
776.	- " -	6899		405	405	3

1	2	3	4	5	6	7
777.	20.10.	6660			415	3
778.	- " -	7889	310			2
779.	- " -	6685		1205	1205	3
780.	- " -	6803			125	1
781.	- " -	4437	980			1
782.	- " -	4711			125	2
783.	- " -	6557			165	1
784.	- " -	7925		1215		4
785.	- " -	7315	515			3
786.	- " -	5132		542		3
787.	- " -	4957			480	1
788.	- " -	7925		432		5
789.	- " -	7687			515	2
790.	- " -	10478		280		1
791.	- " -	8057			358	2
792.	- " -	7321	359			3
793.	- " -	6775	442			1
794.	- " -	4922			235	2
795.	- " -	7753	551			2
796.	- " -	6461			330	2
797.	- " -	6779		285		2
798.	- " -	6345			280	2
799.	- " -	7324			240	1
800.	- " -	5158		800	800	2
801.	- " -	7652		460		2
802.	- " -	7663		360		2
803.	- " -	2330			217	1

1	2	3	4	5	6	7
804.	20.10.	2325		1420	1420	4
805.	- " -	2676		1630		4
806.	- " -	3220			362	1
807.	- " -	1818			424	2
808.	21.10.	1894			342	2
809.	- " -	4508			1055	1
810.	- " -	4792			610	1
811.	- " -	5490			235	2
812.	- " -	7889	673			2
813.	- " -	7753	450			2
814.	- " -	7687			345	2
815.	- " -	7321	460			3
816.	- " -	5006	570			1
817.	- " -	3368			372	2
818.	- " -	5914	766			1
819.	- " -	3889			293	2
820.	- " -	7002		300		4
821.	- " -	7002		870	870	8
822.	- " -	5686	330			2
823.	- " -	5158			275	2
824.	- " -	5896			295	2
825.	- " -	7816	563	563		3
826.	- " -	3972			257	3
827.	- " -	5335	415			4
828.	- " -	4959			564	3
829.	- " -	5465	453			2
830.	- " -	6937		97		1

1	2	3	4	5	6	7
831	21.10.	6372			297	3
832	- " -	7795	145			1
833	- " -	5464	437			2
834	- " -	6289			246	2
835	- " -	7738			889	1
836	- " -	8057	737			2
837	- " -	7896	586			6
838	- " -	7458		344		3
839	- " -	5168		1493	1493	2
840	- " -	7816		243		2
841	- " -	7076		873	873	4
842	- " -	5696			441	2
843	- " -	7428			251	3
844	- " -	8057			566	2
845	- " -	6535			416	2
846	- " -	7490	833			3
847	- " -	4794			331	2
848	- " -	4922			111	3
849	- " -	5093		1006		2
850	- " -	5042			220	2
851	- " -	6779	375			2
852	- " -	4766			430	2
853	- " -	4058			799	4
854	- " -	4773			505	3
855	- " -	8610			564	1
856	- " -	2934	221			5
857	- " -	7386	343			4

1	2	3	4	5	6	7
858.	21.10.	2665			485	3
859.	- " -	2318			434	4
860.	- " -	2665			900	3
861.	- " -	5043			349	2
862.	- " -	2665			640	6
863.	- " -	2064			320	3
864.	- " -	2716			440	4
865.	- " -	4511			300	2
866.	- " -	5093		900		2
867.	- " -	2760			240	4
868.	- " -	5093		1000		3
869.	- " -	2662			680	3
870.	- " -	2968			540	3
871.	22.10.	3375			410	2
872.	- " -	5092		415		2
873.	- " -	5092		990		5
874.	- " -	2808		310		2
875.	- " -	4995		580		3
876.	- " -	4504			600	2
877.	- " -	7657		840		5
878.	- " -	5460		590		2
879.	- " -	4922		480		3
880.	- " -	7451	1020			1
881.	- " -	5688			120	2
882.	- " -	4806			490	1
883.	- " -	6989	420			2
884.	- " -	7351		1200		2

1	2	3	4	5	6	7
885.	22.10.	5460		390		2
886.	- " -	4942			735	1
887.	- " -	4424			315	2
888.	- " -	5720	230			1
889.	- " -	3954			365	1
890.	- " -	10478		900		1
891.	- " -	5266	1800			1
892.	- " -	3368			300	2
893.	- " -	8608		435	435	4
894.	- " -	7002			120	3
895.	- " -	7451		220		2
896.	- " -	4685			185	2
897.	- " -	5843		1085		2
898.	- " -	10478		300		1
899.	- " -	4814			365	2
900.	- " -	5460		440		2
901.	- " -	6932			630	2
902.	- " -	3940		300		2
903.	- " -	7675			115	1
904.	- " -	6908			330	3
905.	- " -	6779	390			1
906.	- " -	4510	1264			3
907.	- " -	2705			700	2
908.	- " -	2239			195	3
909.	- " -	3866			230	3
910.	- " -	4922			270	3
911.	23.10.	4407			240	5

1	2	3	4	5	6	7
912.	23.10.	3059			100	1
913.	- " -	2764			550	2
914.	- " -	3312			135	3
915.	- " -	3927		570	570	4
916.	- " -	4404		565		2
917.	- " -	3088			300	3
918.	- " -	2156			510	2
919.	- " -	2146			240	3
920.	- " -	2700			170	2
921.	- " -	2217			175	1
922.	- " -	2581			200	1
923.	- " -	2382			720	1
924.	- " -	5032			600	3
925.	- " -	5117			135	1
926.	- " -	6815			165	1
927.	- " -	7518			575	1
928.	- " -	3937			80	1
929.	- " -	4407			560	1
930.	- " -	7687		870		2
931.	- " -	8442			510	1
932.	- " -	5032			320	1
933.	- " -	6989	710			2
934.	- " -	3312			480	4
935.	- " -	4162			510	4
936.	- " -	5006			560	2
937.	- " -	5006			480	2
938.	- " -	3507			375	2

1	2	3	4	5	6	7
939.	23.10.	3866			750	2
940.	- " -	4093			360	1
941.	- " -	6695		695		2
942.	- " -	3927			495	5
943.	- " -	6695		370		2
944.	- " -	5002			720	4
945.	- " -	6695		360		2
946.	- " -	4162			625	3
947.	- " -	2329			365	2
948.	- " -	5004			420	2
949.	- " -	5002			385	4
950.	- " -	2900			130	2
951.	- " -	2972			820	3
952.	- " -	2260			480	2
953.	- " -	5004			720	2
954.	- " -	2146			395	3
955.	- " -	5004			470	2
956.	24.10.	4922			280	3
957.	- " -	5226	610			2
958.	- " -	3866			540	3
959.	- " -	6821			240	1
960.	- " -	6841			235	1
961.	- " -	5812			395	2
962.	- " -	6911			278	1
963.	- " -	7662			720	2
964.	- " -	7331			372	1
965.	- " -	5683			64	1

1	2	3	4	5	6	7
966	24.10.	9350			60	1
967	-"-	4253			70	1
968	-"-	5734			130	1
969	-"-	3866			130	1
970	-"-	4230			95	1
971	-"-	5006			105	1
972	-"-	6358			75	1
973	-"-	4785			125	1
974	-"-	3375			200	1
975	-"-	3604			80	1
976	-"-	5875			80	1
977	-"-	6465			120	1
978	-"-	6850			110	1
979	-"-	6960			105	1
980	-"-	6969			120	1
981	-"-	7390			105	1
982	-"-	7459			90	1
983	-"-	7500			95	1
984	-"-	7524			125	1
985	-"-	9220			105	1
986	-"-	9270			120	1
987	-"-	3505			90	1
988	-"-	4457			80	1
989	-"-	4762			75	1
990	-"-	4787			55	1
991	-"-	5315			75	1
992	-"-	5325			65	1



3.3. Wyniki badań obciążenia sieci krótkofalowego namierzania radiowego jednolitego systemu rozpoznania radioelektronicznego WP

ARKUSZ NAMIERZANIA

(badanie obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

- 1 Podstawa badań \_\_\_\_\_ meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.
- 2 Okres badań styczeń
- 3 Wyniki badań:

Dzień	Liczba namiarów wykonanych w ciągu doby						Razem	% wykorystania możliwości	Ważniejsze przedsięwzięcia militarne NATO
	1 prrel	2 prrel	6 prrel	9 prr	11 brrel	12 brrel			
1	6	18	8		15	4	43	2,6	
2	104	36	4		43	9	196	12,2	
3	132	58	6		19	12	227	14,1	
4	123	72	17		48	14	274	17,1	
5	123	31	43		30	12	239	14,9	
6	90	17	8		14	14	143	8,9	
7	78	28	9		21	12	148	9,2	
8	113	96	11		37	8	265	16,5	
9	134	71	11		40	15	271	16,9	
10	168	82	33		38	14	335	20,9	
11	190	94	43		18	13	358	22,3	
12	166	66	82		16	15	345	21,5	
13	62	54	36		12	16	180	11,2	
14	124	34	17		11	11	197	12,3	
15	182	21	47	6	32	20	308	19,2	
16	218	131	66	14	26	28	483	30,1	
17	168	143	57	26	40	15	449	28,0	
18	343	133	62	20	20	23	601	37,5	
19	185	103	45	12	50	19	414	25,8	
20	71	39	38	8	12	9	177	11,0	
21	68	51	24	7	27	9	186	11,6	
22	148	80	90	8	31	17	374	23,3	
23	187	150	64	11	19	14	445	27,8	
24	190	194	63	25	26	16	514	32,1	
25	187	178	71	34	46	24	540	33,7	
26	164	154	64	18	36	21	457	28,5	
27	123	110	90	14	40	14	391	24,4	
28	121	145	25	12	21	12	336	21,0	
29	227	253	109	25	20	14	648	40,5	
30	242	419	92	35	22	15	825	51,5	
31	335	263	99	56	25	22	800	50,0	
X	4764	3324	1434	331	855	461	11169	22,5	RAZEM

"REFORGER - 79"  
 "EXTRANS 44 - EUREUX - A1B"  
 "SCORPION"  
 "SPAR - X"  
 "TENDEREX"  
 "CERTAIN SENTINAL"  
 "DESEX - A1B"

- 247 -  
**ARKUSZ NAMIERZANIA**  
 (badanie obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

- 1 Podstawa badań ——— meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.  
 2 Okres badań lutym  
 3 Wyniki badań:

Dzień	Liczba namiarów wykonanych w ciągu doby						Razem	% wykorystania możliwości	Ważniejsze przedsięwzięcia militarne NATO
	1 prrel	2 prrel	6 prrel	9 prr	11 brrel	12 brrel			
1	279	317	133	35	21	18	803	50,1	"GORDIAN KNOT" "DESEX-479" "JOINT MARITIME COURSE - 479" "HIGH HUNdle" "SCHNELLER SCHWIMMREITER" "QUICK DOG" "PARET-479" "CERTAIN SENTINAL" "REFORGER - 79" "TRANSEX" "SMALL PLAY" "SQUADEX" SZKOLENIE PRZYGOTOWAWCZE DO ĆWICZENIA "MINTEX/COMEX - 79"
2	296	227	95	21		17	656	41,0	
3	176	207	107	22		14	526	32,8	
4	31	208	55	8		8	310	19,3	
5	228	281	103	25		10	647	40,4	
6	183	171	123	27		26	530	33,1	
7	171	179	131	29	Udział w ćwiczeniach	22	532	33,2	
8	196	236	129	69		28	658	41,1	
9	242	63	166	23		20	514	33,1	
10	47	53	50	15		20	185	11,5	
11	118	17	16	7		9	167	10,4	
12	124	96	44	16		10	290	18,1	
13	122	284	120	28	Udział w ćwiczeniach	21	575	32,9	
14	153	154	64	50		14	435	27,1	
15	114	155	109	48		4	430	26,8	
16	155	52	76	32	23	8	345	21,5	
17	98	47	20	18	32	12	227	14,1	
18	84	53	11	8	23	12	191	11,9	
19	164	50	80	26	35	9	364	22,7	
20	127	166	69	23	40	15	440	27,5	
21	286	102	85	16	38	12	539	33,6	
22	205	200	93	33	19	12	562	35,1	
23	130	124	54	18	31	16	373	23,3	
24	96	57	39	12	34	14	252	15,7	
25	159	36	18	8	39		260	16,2	
26	181	31	32	22	34	Udział w ćwiczeniach	300	18,7	
27	179	151	39	24	37		430	26,8	
28	152	212	93	12	35		504	31,5	
29	-	-	-	-	-	-	-		
30	-	-	-	-	-	-	-		
31	-	-	-	-	-	-	-		
Σ	4496	3929	2154	675	441	351	12046	26,8	RAZEM

## ARKUSZ NAMIERZANIA

(badanie obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

- 1 Podstawa badań \_\_\_\_\_ meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.  
 2 Okres badań marzec  
 3 Wyniki badań:

Dzień	Liczba namiarów wykonanych w ciągu doby						Razem	% wykorystania możliwości	Ważniejsze przedsięwzięcia militarne NATO
	1 prrel	2 prrel	6 prrel	9 prr	11 brrel	12 brrel			
1	294	122	94	25	57		592	37,0	REFORGER - 79 SQUADEX TEMPO MINI WINTEX/CIMEX - 79 RHINO EM
2	221	115	104	17	26		483	30,1	
3	106	48	69	7	42		272	17,0	
4	93	27	57	7	23	Udział w ćwiczeniach	207	12,9	
5	149	128	127	8	42		485	30,3	
6	191	167	147	110	22		697	43,5	
7	253	138	152	130	52		790	49,3	
8	364	274	223	240	32		1167	72,9	
9	346	167	180	106	36		904	56,5	
10	235	260	168	223	54		970	60,6	
11	188	235	72	237	49		832	52,0	
12	282	280	84	197	34		923	57,6	
13	376	298	178	154	51		1099	68,6	
14	388	357	85	203	26		1097	68,5	
15	303	388	146	160	35		1080	67,5	
16	287	271	74	245	60		974	60,8	
17	255	535	62	220	53		1171	73,1	
18	219	258	54	205	42		828	51,7	
19	265	365	276	180	32		1193	74,5	
20	278	276	173	212	69		1059	66,1	
21	461	304	197	221	65		1297	81,0	
22	189	197	141	195	34		781	48,8	
23	178	153	178	120	64		730	45,6	
24	123	34	103	15	40		315	19,6	
25	73	23	68	10	38		212	13,2	
26	142	50	92	15	27		326	20,3	
27	131	77	138	25	27		398	24,8	
28	187	107	111	9	37		451	28,1	
29	140	90	109	18	40		397	24,8	
30	58	103	87	22	52		322	20,1	
31	60	26	37	11	33	Udział w ćwiczeniach	167	10,4	
X	6835	5873	3786	3547	1294	884	22219	44,7	RAZEM

- 249 -  
**ARKUSZ NAMIERZANIA**  
 (badanie obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

- 1 Podstawa badań \_\_\_\_\_ meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.  
 2 Okres badań kwiecień  
 3 Wyniki badań:

Dzień	Liczba namiarów wykonanych w ciągu doby						Razem	% wykonywania możliwości	Ważniejsze przedsięwzięcia militarne NATO
	1 prrel	2 prrel	6 prrel	9 prr	11 brrel	12 brrel			
1	82	12	37	16	33	Wykaz czony	180	11,2	„EXTRAS RACINE CITRANS - 424” „RHINO EM” „BLUE MOON” „DATEX - 79” „TUNG GRUBLER” „FINE SONG”  „JONQUEX”  „ARDENT GROUP”  „BOLD GAME” „ATLAS” „CLOUDY CHORUS” „REINIER - 2/79” „EXENTIA - 79”
2	88	35	26	9	9		167	10,4	
3	146	145	99	22	36	14	462	28,8	
4	177	90	63	25	34	22	411	25,6	
5	163	143	150	21	53	18	548	34,2	
6	212	123	106	24	35	15	515	32,1	
7	37	45	49	20	32	12	195	12,1	
8	88	28	14	8	32	8	178	11,1	
9	172	96	57	18	49	7	399	24,9	
10	130	128	105	17	37	12	429	26,8	
11	144	76	88	22	20	25	375	23,4	
12	222	85	89	20	52	10	478	29,8	
13	125	77	65	19	48	20	354	22,1	
14	90	44	41	12	37	15	239	14,9	
15	71	30	23	9	30	10	173	10,8	
16	136	29	13	5	10	28	221	13,8	
17	176	135	72	22	45	14	464	29,0	
18	251	116	115	23	41	14	560	35,0	
19	148	141	115	28	42	17	491	30,6	
20	149	116	127	14	62	15	483	30,1	
21	84	53	121	11	60	12	341	21,3	
22	78	82	43	10	51	6	270	16,8	
23	146	74	71	14	72	18	395	24,6	
24	146	135	146	12	67	15	521	32,5	
25	222	168	155	28	57	26	656	41,0	
26	172	198	171	35	58	15	649	40,5	
27	209	138	179	28	59	11	624	39,0	
28	137	16	112	11	36	21	333	20,8	
29	182	58	41	17	41	17	356	22,2	
30	223	49	94	12	30	5	413	25,8	
31	-	-	-	-	-	-	-	-	
✗	4406	2665	2587	532	1268	422	11880	24,7	RAZEM

## ARKUSZ NAMIERZANIA (badanie obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

- 1 Podstawa badań \_\_\_\_\_ meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.
- 2 Okres badań maj
- 3 Wyniki badań:

Dzień	Liczba namiarów wykonanych w ciągu doby						Razem	% wykorystania możliwości	Ważniejsze przedsięwzięcia militarne NATO	
	1 prrel	2 prrel	6 prrel	9 prr	11 brrel	12 brrel				
1	237	107	55	18	31	11	459	28,6		
2	207	112	99	15	57	9	499	31,1		
3	261	137	93		43	12	546	34,1	"SIX DOGS"	
4	151	92	118		32	14	407	25,4	"BERT BLOW"	
5	125	31	71		42	17	286	17,8	"CATHOPE J16-1/79"	
6	119	50	49		15	13	246	15,3		
7	324	146	101		49	5	625	39,0	"BOLD GAME"	
8	197	205	164		47	9	622	33,8	"CLASSIC GARDEN"	
9	264	167	148		48	21	648	40,5	"SEF-2/79"	
10	259	167	178		43	13	680	42,5		
11	brak wyników									
12	123	54	90		59	18	344	21,5	"BRIGHT HORIZON"	
13	150	75	34		46	13	318	19,8	"SCHNELLER KONTRAKT"	
14	180	141	84		41	12	458	28,6	"VAUTOUR"	
15	224	184	77		50	11	546	34,1	"DELTA MIK"	
16	502	118	86		51	13	770	48,1	"HELLE BRUNJA"	
17	505	159	70		53	28	815	50,9	"PELICAN-79"	
18	145	178	112		55	18	508	31,7	"PRIET-2/79"	
19	241	95	47		56	12	451	28,1	"EXTRANS 41 EVREUX-3/79"	
20	55	73	16		53	8	205	12,8		
21	170	136	45		46	14	411	25,6		
22	131	129	79		43	24	406	25,3		
23	258	136	73		52	16	535	33,4		
24	154	61	81		42	9	347	21,6		
25	129	49	59		48	6	291	18,1		
26	104	38	27		52	4	225	14,0		
27	92	28	22		42	9	193	12,0		
28	178	45	51		39	14	327	20,4		
29	258	100	72		47	10	487	30,4		
30	54	132	76		52	30	344	21,5		
31	257	118	92		53	46	566	35,3		
X	6054	3283	2369	33	1387	439	13751	28,6	RAZEM	

Udział w ćwiczeniach

## ARKUSZ NAMIERZANIA

(badanie obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

- 1 Podstawa badań ——— meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.
- 2 Okres badań czerwiec
- 3 Wyniki badań:

Dzień	Liczba namierzeń wykonanych w ciągu doby						Razem	% wyko- rzystania możliwoś ci	Ważniejsze przed- sięwzięcia mili- tarne NATO
	1 prrel	2 prrel	6 prrel	9 pr	11 brrel	12 brrel			
1	226	68	58	7	64	15	438	27,3	
2	109	53	10	10	48	22	252	15,7	
3	98	30	15	8	52	17	220	13,7	
4	169	85	20	14	57	23	368	23,0	
5	231	58	53	17	45	17	421	26,3	
6	159	82	108	9	32	18	408	25,5	
7	267	131	152	14	43	12	619	38,6	
8	91	121	112	19	45	10	398	24,8	
9	166	38	59	12	43	12	330	20,6	
10	121	51	61	8	64	8	313	19,5	
11	216	112	134	25	53	9	549	34,3	
12	287	187	160	20	62	20	736	46,0	
13	164	177	163	11	48	12	575	35,9	
14	171	117	79	9	46	20	442	27,6	
15	291	187	69	12	55	11	625	39,0	
16	275	54	29	11	49	10	428	26,7	
17	73	42	27	10	39	11	202	12,6	
18	153	65	65	18	53	21	375	23,4	
19	192	114	81	21	37	14	459	28,6	
20	219	153	64	48	61	26	571	35,6	
21	257	114	108	40	47	25	591	36,9	
22	268	100	87	20	52	25	552	34,5	
23	153	44	89	25	49	15	375	23,4	
24	85	54	25	16	17	10	207	19,9	
25	140	65	45	24	39	9	322	20,1	
26	257	109	81	25	45	10	527	32,9	
27	184	104	95	47	52	20	502	31,3	
28	283	138	85	29	45	23	603	37,6	
29	32	41	15	8	7	8	111	6,9	
30	103	41	29	18	4	13	208	13,0	
31	5440	2735	2178	555	1353	466	12727	26,5	
X									RAZEM

„DANEX”

„BROAD BAND”

„COVER-POINT-2”

„CLASSIC GARDEN”

„EXTRANS 41 EVREUX-479”

„MAGENTA”

„CLOUDY CHORUS”

232  
**ARKUSZ NAMIERZANIA**  
 (badania obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

- 1 Podstawa badań ——— meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.  
 2 Okres badań lipiec  
 3 Wyniki badań:

Dzień	Liczba namiarów wykonanych w ciągu doby						Razem	% wykonywania możliwości	Ważniejsze przedsięwzięcia militarne NATO
	1 prrel	2 prrel	6 prrel	9 prr	11 brrel	12 brrel			
1	126	37	19	21	49	11	263	16,4	"HOLY TARNE" "VAULTOUR" "YELLOW FISH" "GLOBAL SHIELD" "LUCKY STRIKE" "HAPPY HOUR"
2	187	54	54	34	47	21	397	24,8	
3	228	75	112	41	60	11	527	32,9	
4	159	82	51	23	53	12	380	23,7	
5	253	78	60	21	62	14	488	30,5	
6	139	76	76	20	50	10	371	23,1	
7	122	76	39	35	50	14	336	21,0	
8	38	61	157	12	45	15	328	20,5	
9	146	95	57	16	40	13	367	22,9	
10	183	63	77	19	70	21	433	27,0	
11	224	136	112	19	65	19	575	35,9	
12	183	137	76	29	45	12	482	30,1	
13	159	78	47	23	47	18	372	23,2	
14	116	35	36	15	63	21	286	17,8	
15	106	59	6	35	50	15	271	16,9	
16	208	59	46	20	73	13	419	26,1	
17	245	131	61	14	70	24	545	34,0	
18	225	123	43	16	53	17	477	29,8	
19	143	81	38	26	49	20	357	22,3	
20	163	91	58	18	67	16	413	25,8	
21	105	46	17	9	58	12	247	15,4	
22	83	34	9	7	48	14	195	12,1	
23	151	44	39	20	64	7	325	20,3	
24	162	96	61	20	67	28	434	27,1	
25	229	121	46	34	53		483	30,1	
26	116	84	55	28	69		352	22,0	
27	111	106	34	20	54		325	20,3	
28	38	63	41	16	60		218	13,6	
29	102	28	25	7	51		213	13,3	
30	127	72	38	12	51		300	18,7	
31	233	60	79	26	25		423	26,4	
✗	4810	2381	1669	656	1708	378	11602	23,3	RAZEM

Dział w ćwiczeniach

## ARKUSZ NAMIERZANIA

(badanie obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

- 1 Podstawa badań ——— meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.  
 2 Okres badań sierpień  
 3 Wyniki badań:

Dzień	Liczba namiarów wykonanych w ciągu doby						Razem	% wykorzystania możliwości	Ważniejsze przedsięwzięcia militarne NATO
	1 prrel	2 prrel	6 prrel	9 prr	11 brrel	12 brrel			
1	263	74	96	13	72		518	32,3	"TRAINING SIGNAL"  "CLASSIC GARDEN - 3/79"  "DESEX - 3/79" "FORMANIFRA"  "CENTURE FLECKES" "CENTURION ENTERPRISE"
2	113	49	74	21	49		306	19,1	
3	286	112	14	18	52		482	30,1	
4	79	48	17	16	55		215	13,4	
5	97	42	15	9	53		216	13,5	
6	217	92	47	19	47		422	26,3	
7	465	151	73	20	59		768	48,0	
8	141	94	80	24	65		404	25,2	
9	309	151	64	24	49		597	37,3	
10	146	70	89	16	49		370	23,1	
11	146	42	61	16	51		316	19,7	
12	92	23	61	10	57	13	256	16,0	
13	261	68	54	19	53	10	465	29,0	
14	183	69	91	22	38	13	416	26,0	
15	164	114	53	31	40	22	424	26,5	
16	180	120	72	38	50	20	480	30,0	
17	225	66	96	18	56	18	479	29,9	
18	150	47	54	18	60	11	340	21,2	
19	102	61	18	26	57	7	271	16,9	
20	121	66	57	41	40	15	340	21,2	
21	206	132	74	51	42	28	533	33,3	
22	246	109	78	50	40	19	542	33,8	
23	193	124	65	41	42	10	475	29,6	
24	106	72	53	26	42	36	335	20,9	
25	103	23	52	19	39	9	245	15,3	
26	161	16	46	24	42	6	295	18,4	
27	142	92	99	60	38	10	441	27,5	
28	197	181	56	64	42	23	563	35,1	
29	143	106	83	104	54	14	504	31,5	
30	155	141	87	69	44	15	511	31,9	
31	175	108	86	80	47	16	512	32,0	
X	5567	2663	1965	1007	1524	315	13041	26,2	RAZEM

**ARKUSZ NAMIERZANIA**  
(badanie obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

- 1 Podstawa badań ——— meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.  
2 Okres badań wrzesień  
3 Wyniki badań:

Dzień	Liczba namiarów wykonanych w ciągu doby						Razem	% wykonywania możliwości	Ważniejsze przedsięwzięcia militarne NATO
	1 prrel	2 prrel	5 prrel	9 prr	11 brrel	12 brrel			
1	184	42	50	53	41	7	377	23,5	
2	105	56	29	32	43	8	273	17,0	
3	165	72	90	55	45	22	449	28,0	
4	174	112	211	57	60	20	634	39,6	
5	310	162	251	43	47	12	825	51,5	
6	268	174	215	59	40	19	775	48,4	
7	134	201	390	62	44	15	846	52,8	
8	150	161	209	20	42	12	594	37,1	
9	126	216	129	34	47	14	566	35,3	
10	294	148	204	80	53	12	791	49,4	
11	359	251	282	110	71	13	1086	67,8	
12	426	241	163	140	153	16	1139	71,1	
13	272	282	144	132	260	21	1111	69,4	
14	309	359	121	176	162	19	1146	71,6	
15	196	328	130	208	54	38	954	59,6	
16	173	236	121	160	58	31	779	48,6	
17	285	380	223	198	96	44	1226	76,6	
18	381	348	146	171	128	40	1214	75,8	
19	264	167	191	121	81	42	866	54,1	
20	339	380	74	110	69	43	1015	63,4	
21	247	150	85	108	25	34	649	40,5	
22	105	62	18	38	27	11	261	16,3	
23	62	46	21	32	36	8	205	12,8	
24	246	78	36	30	29	13	432	27,0	
25	266	65	101	50	28	9	519	32,4	
26	220	78	60	36	34	23	451	28,1	
27	182	107	54	50	40	13	446	27,8	
28	112	67	67	48	29	20	343	21,4	
29	126	45	40	21	42	14	288	18,0	
30	148	53	35	37	43	16	332	20,7	
31	5628	5067	3890	2471	1927	609	20592	42,9	
X									RAZEM

„BOTANY BAY”  
 „COLD FIRE”  
 „CONSTANT ENFORCER”  
 „COBRALT”  
 „PALET - 3/79”  
 „MORTE FRUST”  
 „CLEAR GALET”  
 „YORKSHIRE TERRIER”  
 „OCEAN SAFARI”  
 „RUBIN ABSALON”

- 255 -  
**ARKUSZ NAMIERZANIA**  
 (badanie obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

Podstawa badań: ——— meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.

Okres badań: październik

Wyniki badań:

Dzień	Liczba namiarów wykonanych w ciągu doby						Razem	% wyko- rzystania możliwoś ci	Ważniejsze przed- sięwzięcia mili- tarne NATO
	1 prrel	2 prrel	6 prrel	9 prr	11 brrel	12 brrel			
1	208	92	70	53	45	10	478	29,8	"OCEAN SAFARI - 79" "SAONE - 79" "TERRE ROUGE"  "EXTRANS 41 - EXTRANS 42" "CLOUDY CHORUS" "SMARAGD ELEKTRO"  "COVER POINT" "CLASSIC GARDEN" "BALTOPS - 79" "SUMER TRAIN"  "REG COMEX - 79" "BLUE DONTON"  "YELLOW BIRD" "DESEX - 4/79" "RAUHER FRUEHLING"
2	235	112	81	59	54	20	561	35,0	
3	170	180	92	70	32	14	558	34,8	
4	113	112	68	39	42	12	386	24,1	
5	245	103	102	43	10	11	514	32,1	
6	82	65	53	17	39	8	264	16,5	
7	81	51	22	29	38	12	233	14,5	
8	110	63	22	34	35	11	275	17,1	
9	119	114	42	42	34	13	364	22,7	
10	155	157	59	38	46	18	473	29,5	
11	195	149	64	60	20	20	508	31,7	
12	188	116	78	77	26	19	504	31,5	
13	116	62	73	51	29	9	340	21,2	
14	77	34	61	35	30	17	254	15,8	
15	181	113	82	63	41	19	499	31,1	
16	329	149	112	52	42	9	693	43,3	
17	415	123	163	40	47	6	794	49,6	
18	239	113	129	50	49	21	601	37,5	
19	195	59	114	32	49	19	468	29,2	
20	129	79	51	30	47	17	353	22,0	
21	119	46	37	19	32	24	277	17,3	
22	103	108	79	51	53	10	404	25,2	
23	200	235	174	16	42	10	677	42,3	
24	270	263	127	56	56	10	782	48,8	
25	293	161	136	40	45	15	690	43,1	
26	135	76	89	57	50	15	422	26,3	
27	123	32	52	27	10	39	283	17,6	
28	91	27	38	37	21	6	220	13,7	
29	215	14	97	58	54	11	449	28,0	
30	194	97	192	54	60	13	610	38,1	
31	189	104	162	65	70	18	608	38,0	
✗	5514	3209	2721	1394	1248	456	14542	29,3	RAZEM



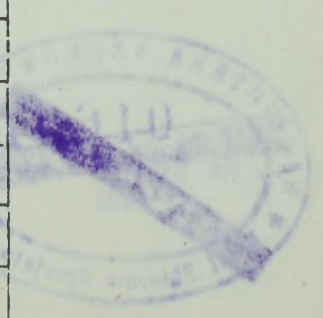
- 21 -  
**ARKUSZ NAMIERZANIA**  
 (badanie obciążenia sieci namierzania jednostek JSRR WP)

- 1 Podstawa badań \_\_\_\_\_ meldunki oficera dyżurnego SK JSRR za 1979r.  
 2 Okres badań grudzień  
 3 Wyniki badań:

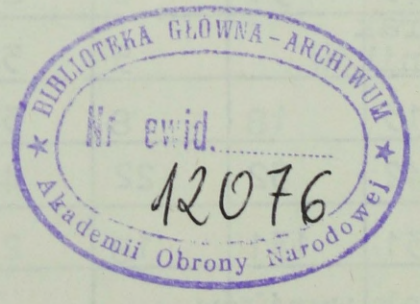
Dzień	Liczba namiarów wykonanych w ciągu doby						Razem	% wykonywania rzeczywistości	Ważniejsze przedsięwzięcia militarne NATO
	1 prrel	2 prrel	6 prrel	9 prr	11 brrel	12 brrel			
1	159	48	31	30	32	10	310	19,3	
2	81	43	51	25	48	5	253	15,8	
3	231	104	110	32	42	7	526	32,8	
4	261	148	117	32	39	12	609	38,0	
5	194	112	136	61	54	17	574	35,8	
6	191	113	140	36	50	21	551	34,4	
7	210	84	134	24	46	14	512	32,0	
8	116	43	53	12	49	41	284	17,7	
9	29	32	8	6	2	3	80	5,0	
10	259	108	75	32	48	6	528	33,0	
11	72	176	93	40	53	8	442	27,6	
12	247	232	94	36	42	11	662	41,3	
13	247	247	118	34	39	16	701	43,8	
14	191	83	100	28	34	16	452	28,2	
15	134	33	105	17	24	10	323	20,1	
16	107	76	26	15	20	3	247	15,4	
17	165	63	43	26	46	6	349	21,8	
18	168	99	22	33	47	13	382	23,8	
19	266	100	36	33	37	17	489	30,5	
20	107	76	26	15	20	3	247	15,4	
21	188	45	31	21	34	14	333	20,8	
22	128	16	8	17	30	7	206	12,8	
23	88	36	30	21	20	5	200	12,5	
24	48	23	51	6	26	12	166	10,3	
25	48	brak wyników		5	33	6	92	5,7	
26	50	13	18	8	32	5	126	7,8	
27	94	42	52	22	48	9	267	16,6	
28	171	31	131	18	29	7	387	24,0	
29	brak wyników								
30	40	14	13	20	21	7	115	7,1	
31	4290	2240	1852	705	1045	281	10413	22,4	
X									RAZEM

„SEF-4/79”  
 „EXTRAUS-41”  
 „SMALL PLAY-2/79”  
 „EM TESMEN”  
 „LUCKY STRIKE”  
 „SCHNELLER KONTAKT-79”

„COVERT WAGON”



Lp.	Nazwa	Rok wydania	Liczba egzemplarzy w opł. su. body				
			I	II	III	IV	V
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							



Nr ks. pow. 01/PR/84 II