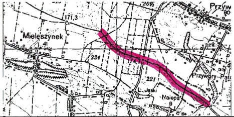
MAPA DO CELÓW PROJEKTOWYCH

skala 1:1000

miejscowość: Klatka

Jednostka ewidencyjna	identyfikator	101807_5
	nazwa	Wieruszów – obszar wiejski
obręb ewidencyjny	identyfikator	101807_5.0004
	nazwa	Klatka
nazwa układu współrzędnych	prostokątnych płaskich	2000/6
	wysokości	Kronsztadt 86
Oznaczenie granic obszaru, który był przedmiotem aktualizacji		– – – – – –
oznaczenie kancelaryjne zgłoszenia pracy geodezyjnej:		GN.6640.296.2017
oznaczenie i informacje o służebnościach gruntowych mających wpływ na zagospodarowanie gruntów, zlokalizowanych w granicach projektowanej inwestycji		Mapa została wykonana bez ustalania obciąż o których mowa w par. 80 ust. 4 Rozporz. Dz. 263 poz. 1572 z 2011 roku
oznaczenie i symbol konturu użytku gruntowego, który nie jest ujawniony w bazie danych ewidencji gruntów i budynków		(B–zab)
GEODEZJA		data opracowania mapy: 28.04.2017 r. sekcja:

SZKIC LOKALIZACJI skala 1:50 000



171,3
Mieleszynek
Przyw
209
224
221
Przywory-Pa
Jaśki
Nalepa

imię i nazwisko lub nazwa podmiotu, który wykonał mapę, oraz podpis osoby reprezentującej ten podmiot:

Pracownia Geodezyjna Jerzy Błach
98–432 Łubnice ul. Sadowa 9
tel. 607–238–365

PRACOWNIA GEODEZYJNA
Jerzy Błach
98-432 Łubnice, ul. Sadowa 9
tel. 607 238 365
NIP 619-133-04-20 Regon 731016765

imię i nazwisko, numer świadectwa nadania uprawnień geodety, który sporządził mapę, oraz jego podpis:

Geodeta Uprawniony
inż. Jerzy Błach
Nr uprawnień zawodowych 19628

GEODETA UPRAWNIONY
inż. Jerzy Błach
Nr upraw. zaw. 19628

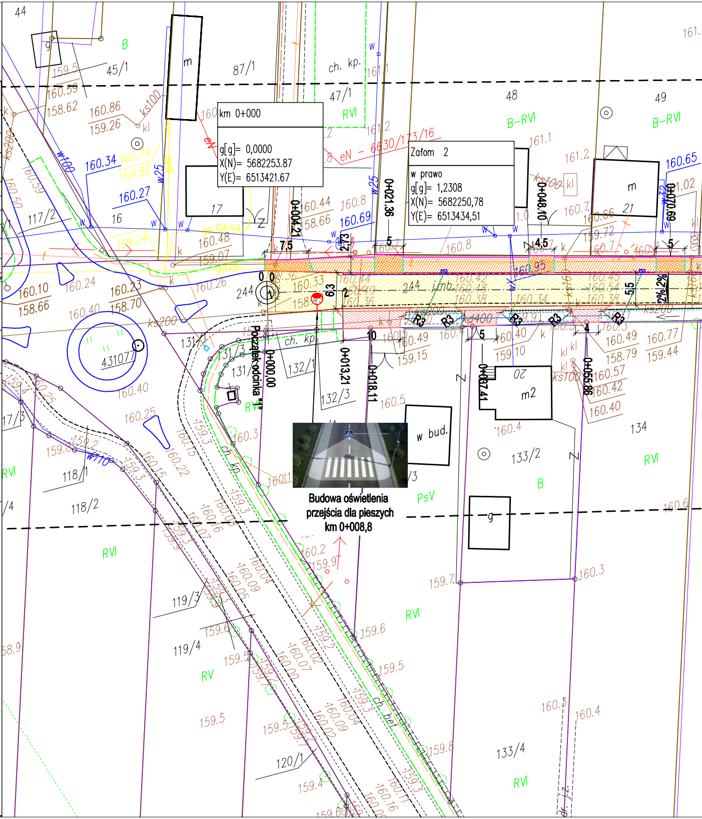
Poświadcza się, że niniejszy dokument został opracowany w wyniku prac geodezyjnych i kartograficznych, których rezultaty zawiera operat techniczny wpisany do ewidencji materiałów państwowego zasobu geodezyjnego i kartograficznego

STAROSTA WIERUSZOWSKI

P.1018. 2017. 657
(Identyfikator ewidencyjny materiału zasobu - operatu technicznego)

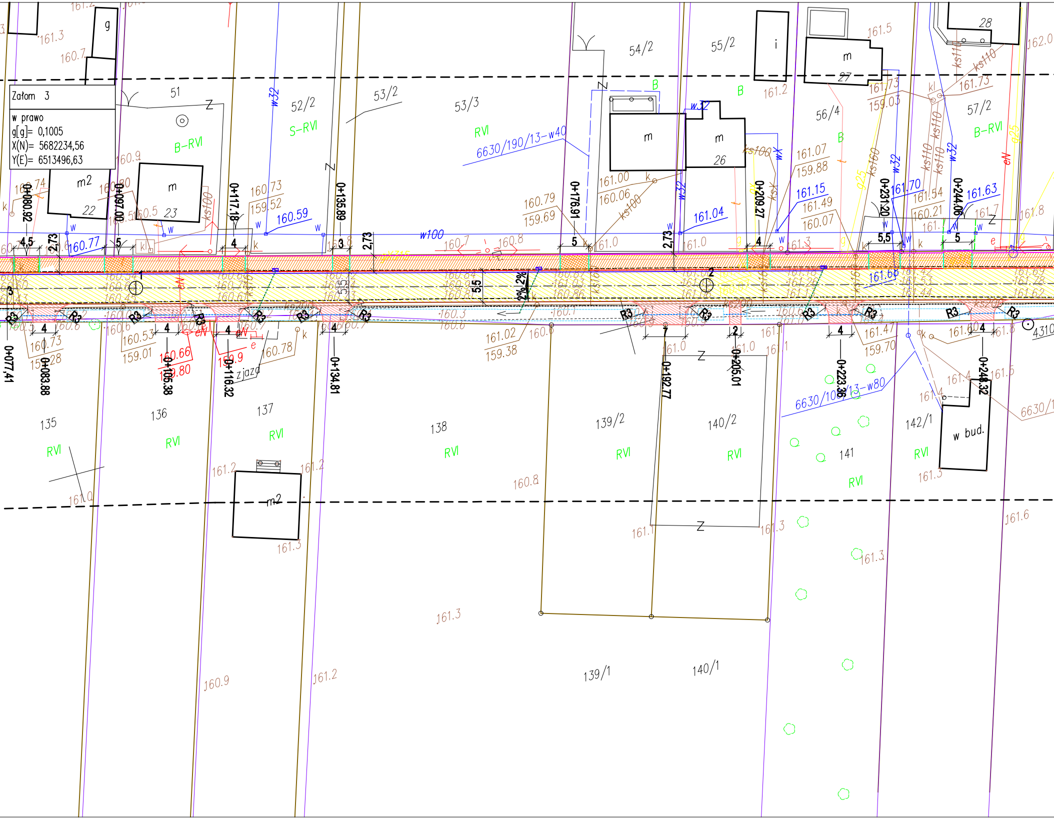
2017 -07- 18
(Data wpisania operatu technicznego do ewidencji materiałów zasobu)

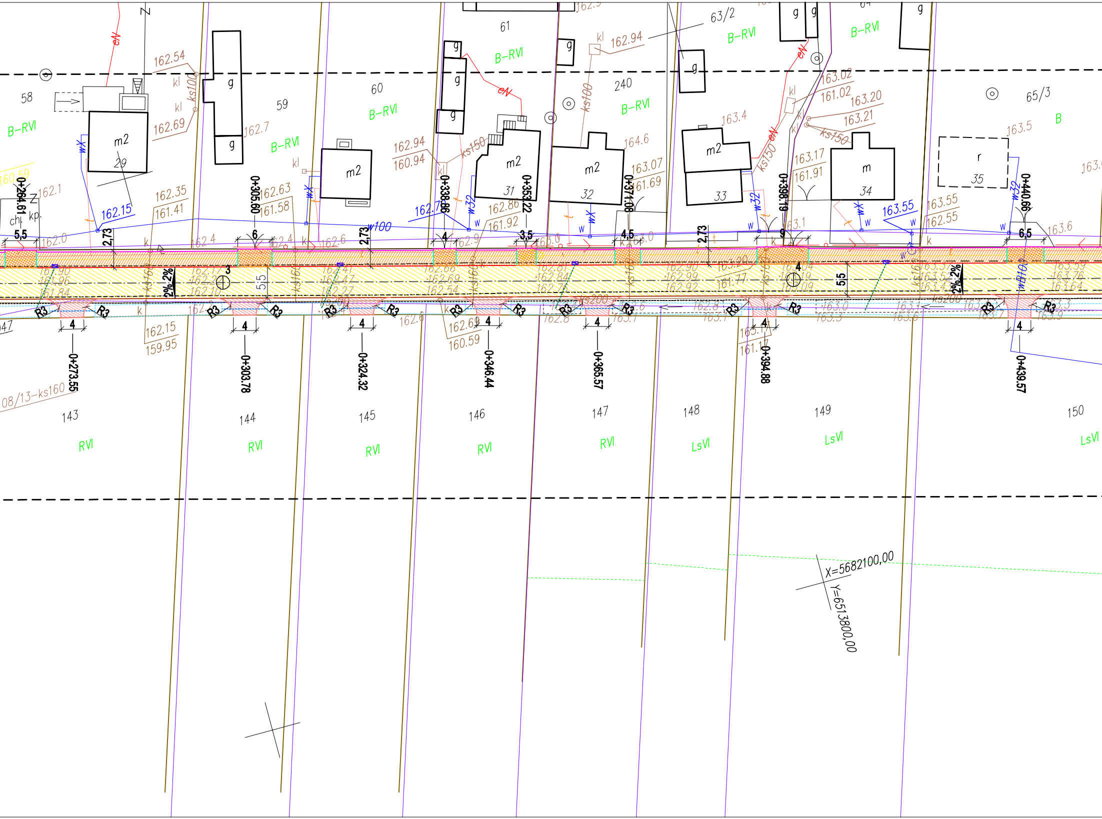
Z up. STAROSTY
Krystyna Nawrocka
NACZELNIK WYDZIAŁU
GEOD. KART. KAT. I GOSP. NIER.
GEODETA POWIATOWY



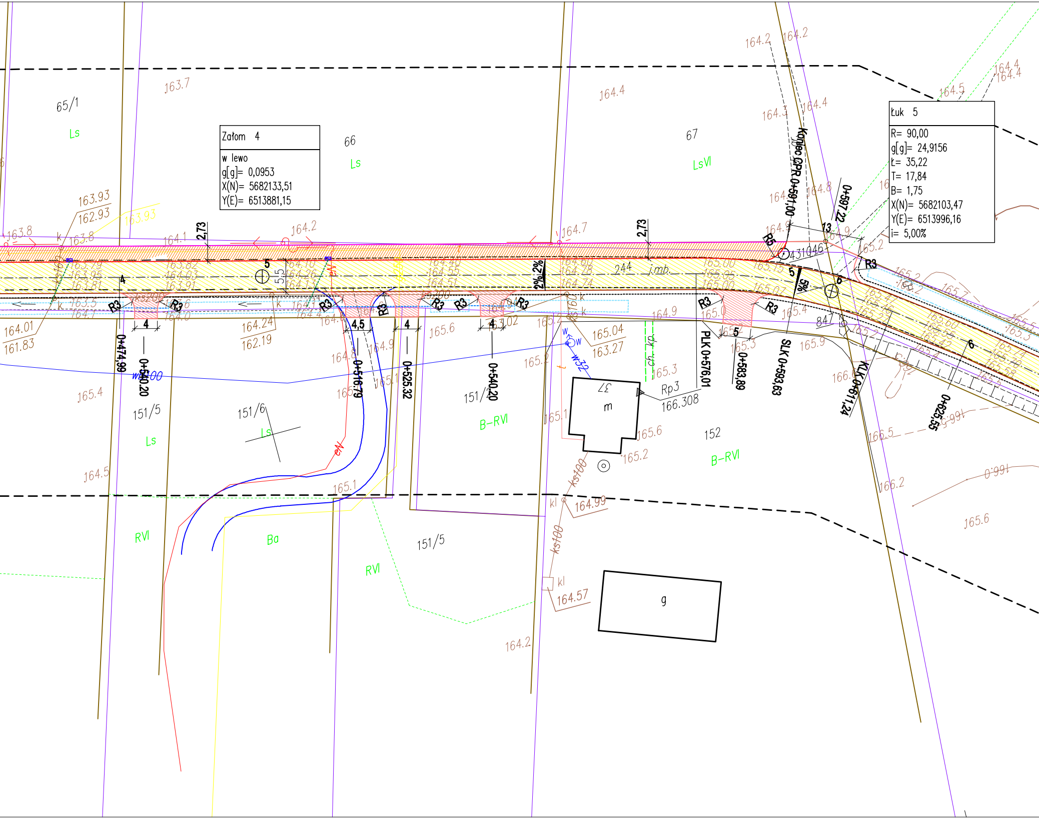
km 0+000
g[g]= 0,0000
X(N)= 5682253.87
Y(E)= 6513421.67
Załom 2
w prawo
g[g]= 1,2308
X(N)= 5682250,78
Y(E)= 6513434,51
Początek odcinka
0+000,00
0+004,21
0+013,21
0+018,11
0+021,36
0+037,41
0+048,10
0+055,86
0+070,69
244
431077
45/1
87/1
47/1
48
49
117/2
16
17
21
131
132/1
132/3
133/2
133/4
134
118/1
118/2
119/3
119/4
120/1
17/3
ch. kp.
w bud.
RVI
B–RVI
PsV
RV
B
m
m2
g

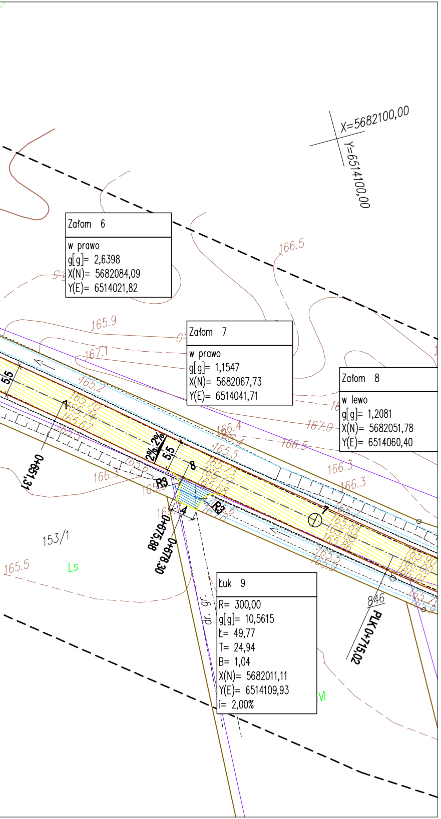
Budowa oświetlenia przejścia dla pieszych km 0+008,8

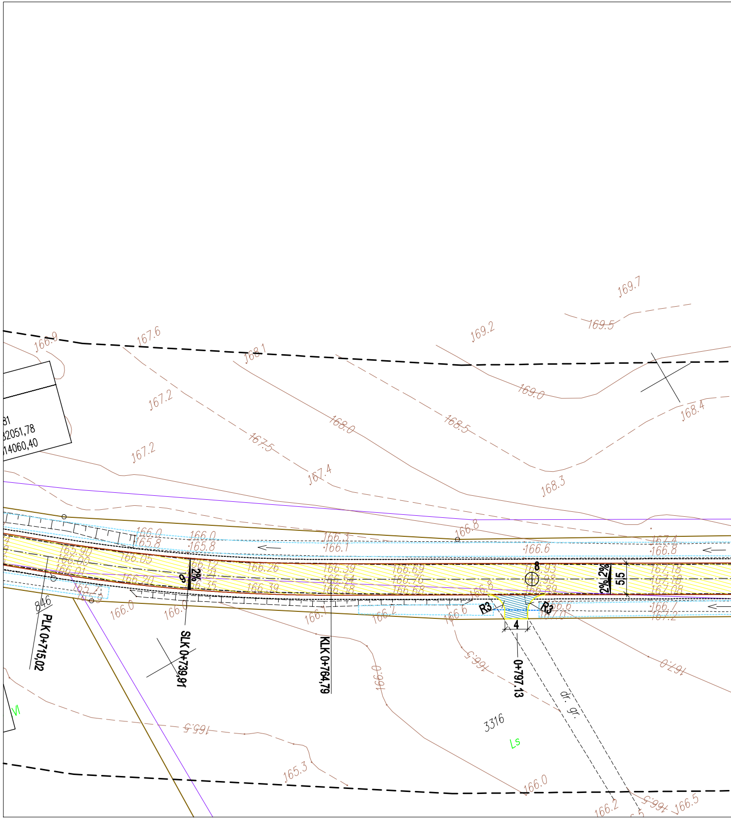

Załom 3
w prawo
g[g]= 0,1005
X(N)= 5682234,56
Y(E)= 6513496,63
51
52/2
53/2
53/3
54/2
55/2
56/4
57/2
28
27
26
22
23
m
m2
g
i
S-RVI
B-RVI
RVI
B
6630/190/13-w40
6630/106/13-w80
w100
w32
ks100
ks110
ks160
ks200
0+077,41
0+080,92
0+083,88
0+097,00
0+105,38
0+116,32
0+117,18
0+134,81
0+135,89
0+176,91
0+192,77
0+205,01
0+209,27
0+223,36
0+231,20
0+244,06
0+248,32
2,73
5,5
4,5
2%
R3
zjazd
135
136
137
138
139/2
139/1
140/2
140/1
141
142/1
w bud.
161.3
160.7
160.9
161.2
160.8
161.0
161.5
161.6
162.0
160.77
160.59
161.04
161.15
161.49
160.07
161.70
161.54
160.21
161.63
161.73
159.03
161.07
159.88
161.00
160.06
160.79
159.69
160.73
159.52
161.02
159.38
160.53
159.01
160.66
160.78
161.47
159.70
161.68
4310

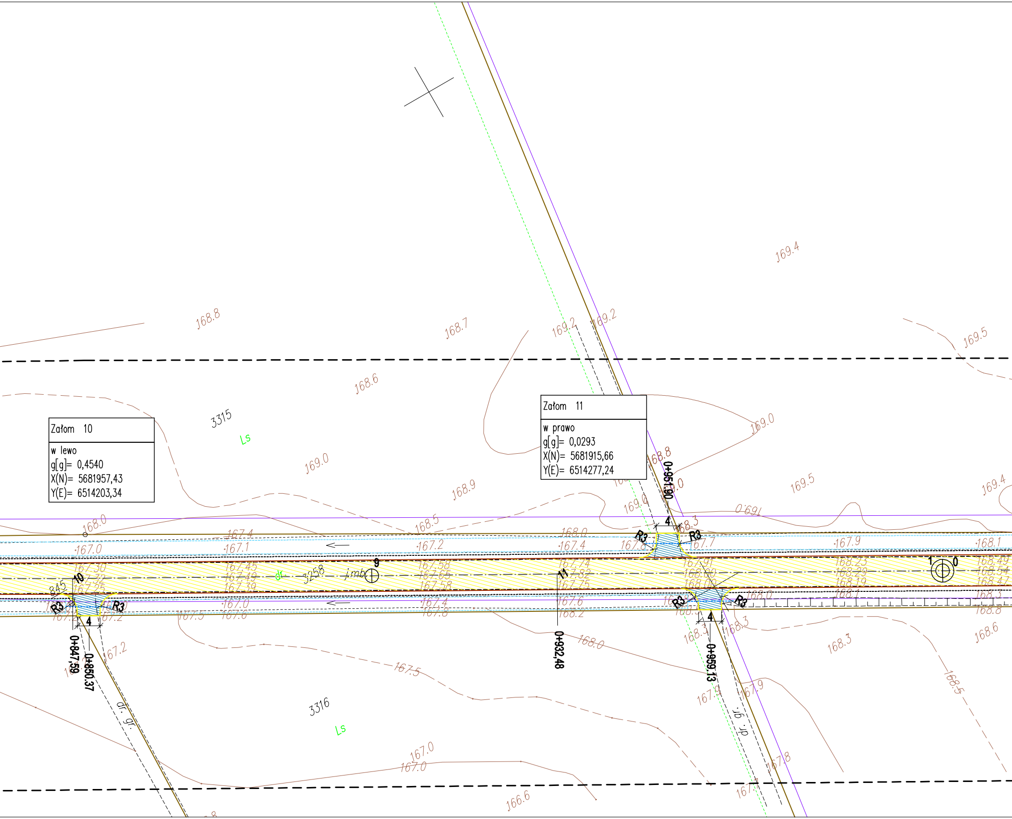


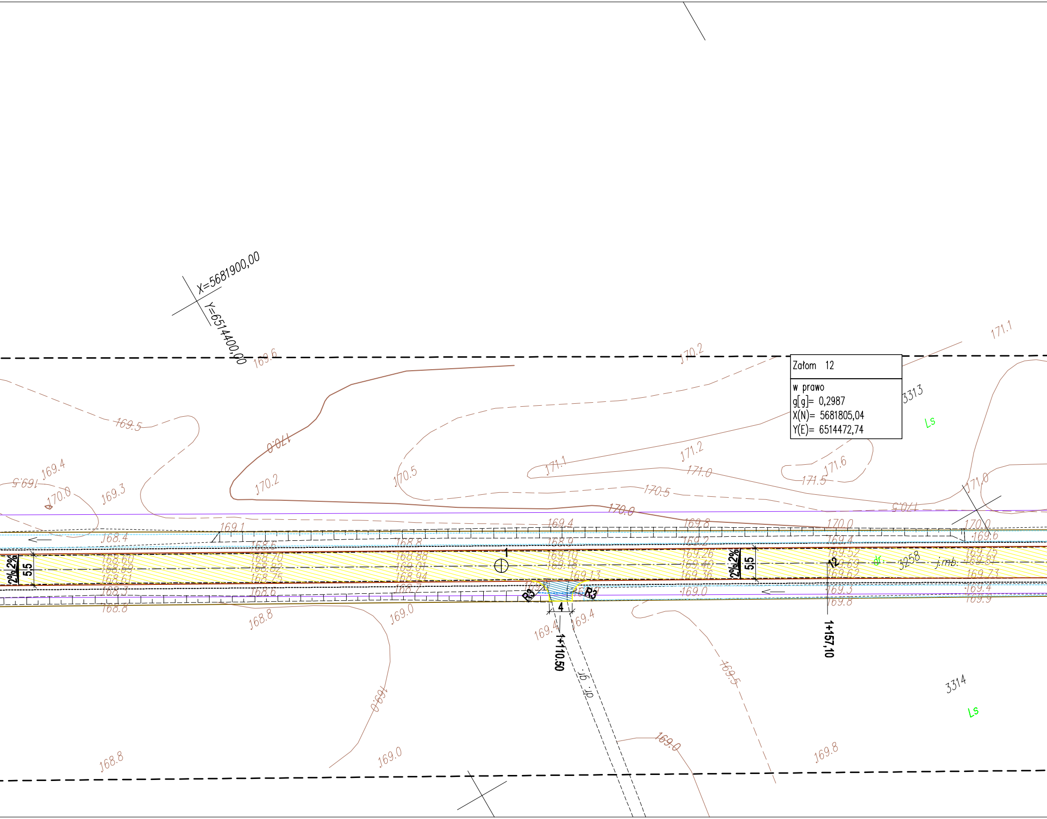
58
59
60
61
240
63/2
65/3
B–RVl
B
m2
29
31
32
33
m
34
r
35
g
kl
ks100
ks150
ks160
ks200
w100
w32
162.54
162.69
162.7
162.94
160.94
162.35
161.41
162.63
161.58
162.15
162.86
161.92
163.02
161.02
163.20
163.21
163.4
164.6
163.07
161.69
163.17
161.91
163.55
162.55
163.5
163.6
0+264.61
0+305.60
0+338.86
0+353.22
0+374.08
0+398.19
0+440.66
0+273.55
0+303.78
0+324.32
0+346.44
0+365.57
0+394.88
0+439.57
5,5
2,73
6
4
3,5
4,5
9
6,5
5,5
R3
2%
3
162.15
159.95
162.69
160.59
161.17
143
144
145
146
147
148
149
150
RVl
LsVl
08/13–ks160
X=5682100,00
Y=6513800,00

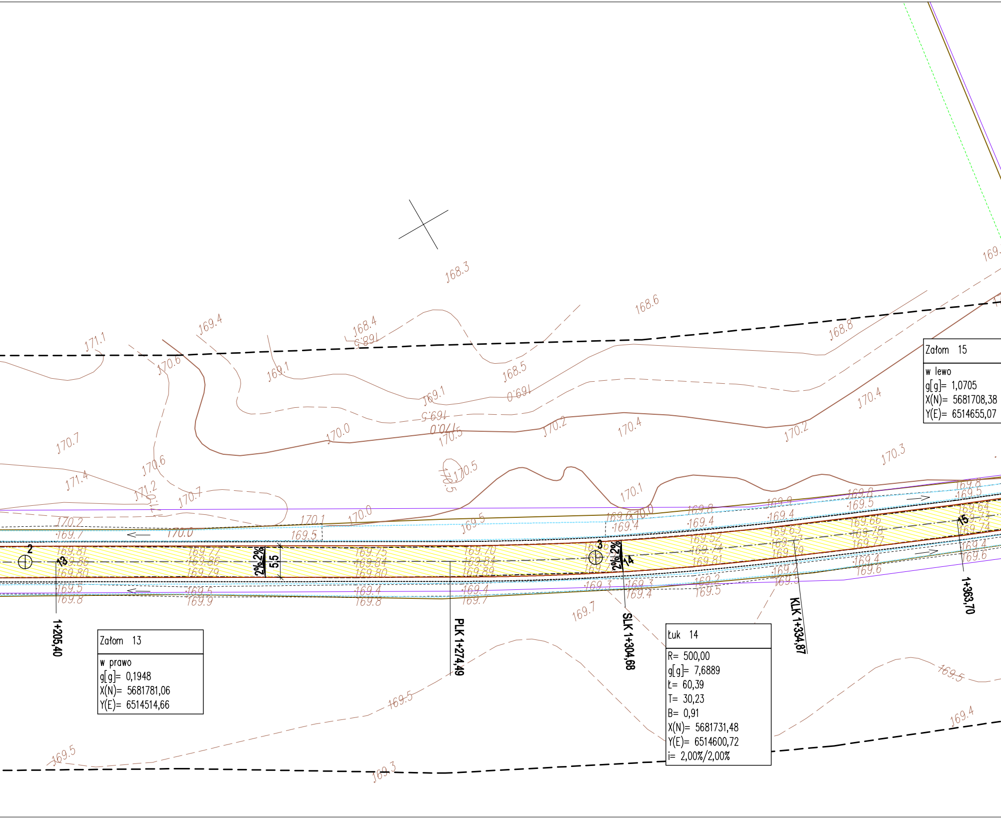

Załom 4
w lewo
g[g]= 0,0953
X(N)= 5682133,51
Y(E)= 6513881,15
Łuk 5
R= 90,00
g[g]= 24,9156
Ł= 35,22
T= 17,84
B= 1,75
X(N)= 5682103,47
Y(E)= 6513996,16
i= 5,00%
65/1
Ls
66
Ls
67
LsVI
151/5
Ls
151/6
Ls
151/4
B-RVI
152
B-RVI
RVI
Ba
RVI
151/5
m
g
Rp3
166.308
0+474,99
0+540,20
0+516,79
0+525,32
0+540,20
PLK 0+576,01
0+583,89
SLK 0+593,63
Koniec GPR 0+591,00
0+597,22
KLK 0+611,24
0+625,55
2,73
2,73
2%
2%
5%
R3
R5
4
4,5
4
4
5
5
5
6
6
13
244
j.mb.
ch. kp.
w100
w32
ks100
ks100
ks200
kl
kl
k
eN
431046
847
163.93
162.93
164.01
161.83
164.24
162.19
165.04
163.27
164.99
164.57
163.7
164.4
164.2
164.2
164.2
164.3
164.4
164.5
164.4
164.4
164.8
164.7
164.1
163.8
163.8
165.6
165.4
164.5
165.1
165.2
165.3
165.6
165.2
166.5
166.2
166.0
165.6
164.2
165.9
165.4
165.0
165.3


X=5682100,00
Y=6514100,00
Załom 6
w prawo
g[g]= 2,6398
X(N)= 5682084,09
Y(E)= 6514021,82
Załom 7
w prawo
g[g]= 1,1547
X(N)= 5682067,73
Y(E)= 6514041,71
Załom 8
w lewo
g[g]= 1,2081
X(N)= 5682051,78
Y(E)= 6514060,40
Łuk 9
R= 300,00
g[g]= 10,5615
Ł= 49,77
T= 24,94
B= 1,04
X(N)= 5682011,11
Y(E)= 6514109,93
i= 2,00%
0+651,31
0+675,88
0+678,30
PLK 0+715,02
5,5
2% 2%
R3
4
7
8
153/1
Ls
VI
dr. gr.
846
166.5
165.9
167.1
165.2
167.0
166.4
166.5
165.5
166.3
166.3
165.5
165.70
165.74
165.67
165.73
165.84
165.88
165.90
166.00
166.01


2051,78
14060,40
166.9
167.6
168.1
167.2
167.2
168.0
167.5
167.4
168.5
169.0
169.2
169.7
169.5
168.4
168.3
166.8
166.0
165.8
166.0
165.8
166.3
166.1
166.6
166.8
167.4
165.90
166.00
166.01
166.05
166.20
166.12
166.21
166.35
166.26
166.39
166.39
166.54
166.58
166.69
166.76
166.68
166.93
166.98
166.89
167.18
167.18
167.08
166.7
167.2
166.0
166.0
166.1
166.2
166.6
166.5
166.0
165.5
165.3
166.0
166.2
166.5
167.0
2%
2% 2%
5,5
9
8
R3
4
846
PLK 0+715,02
SLK 0+739,81
KLK 0+764,79
0+797,13
3316
Ls
VI
dr. gr.




X=5681900,00
Y=6514400,00
Załom 12
w prawo
g[g]= 0,2987
X(N)= 5681805,04
Y(E)= 6514472,74
3313
Ls
171.1
170.2
169.6
169.5
170.0
169.4
169.5
170.0
169.3
170.2
170.5
171.1
171.2
171.0
171.6
171.5
170.5
171.0
170.5
170.0
169.4
169.8
170.0
170.0
169.6
169.1
168.4
168.6
168.8
168.9
169.2
169.4
2%
2%
5,5
168.60
168.69
168.61
168.70
168.82
168.75
168.88
169.01
168.94
1
169.10
169.18
169.13
169.26
169.40
169.36
2%
2%
5,5
169.52
169.63
169.62
12
dr.
3258
j.mb.
169.75
169.81
169.73
168.3
168.6
168.7
R3
R3
169.0
169.3
169.4
168.8
169.8
169.9
4
168.8
169.0
169.4
169.4
1+110.50
1+157,10
dr. gr.
169.5
169.0
3314
Ls
168.8
169.0
169.0
169.8


2
13
3
14
15
1+205,40
PLK 1+274,49
SLK 1+304,68
KLK 1+334,87
1+363,70
2% 2%
5,5
2% 2%
168.3
168.4
168.6
168.8
169.4
171.1
170.6
169.1
168.5
169.0
169.1
169.5
170.0
170.5
170.2
170.4
170.4
170.2
170.7
170.6
170.3
171.4
171.2
170.7
170.5
170.1
170.2
169.7
170.0
170.1
170.0
169.5
169.5
169.81
169.86
169.80
169.77
169.86
169.79
169.75
169.84
169.80
169.70
169.84
169.89
169.6
169.4
169.8
169.4
169.52
169.74
169.81
169.9
169.4
169.63
169.77
169.79
169.8
169.5
169.66
169.78
169.77
169.8
169.5
169.64
169.73
169.74
169.4
169.6
169.5
169.8
169.5
169.9
169.4
169.8
169.4
169.7
169.3
169.3
169.4
169.2
169.5
169.2
169.5
169.4
169.6
169.7
169.5
169.5
169.3
169.5
169.4

Załom 13

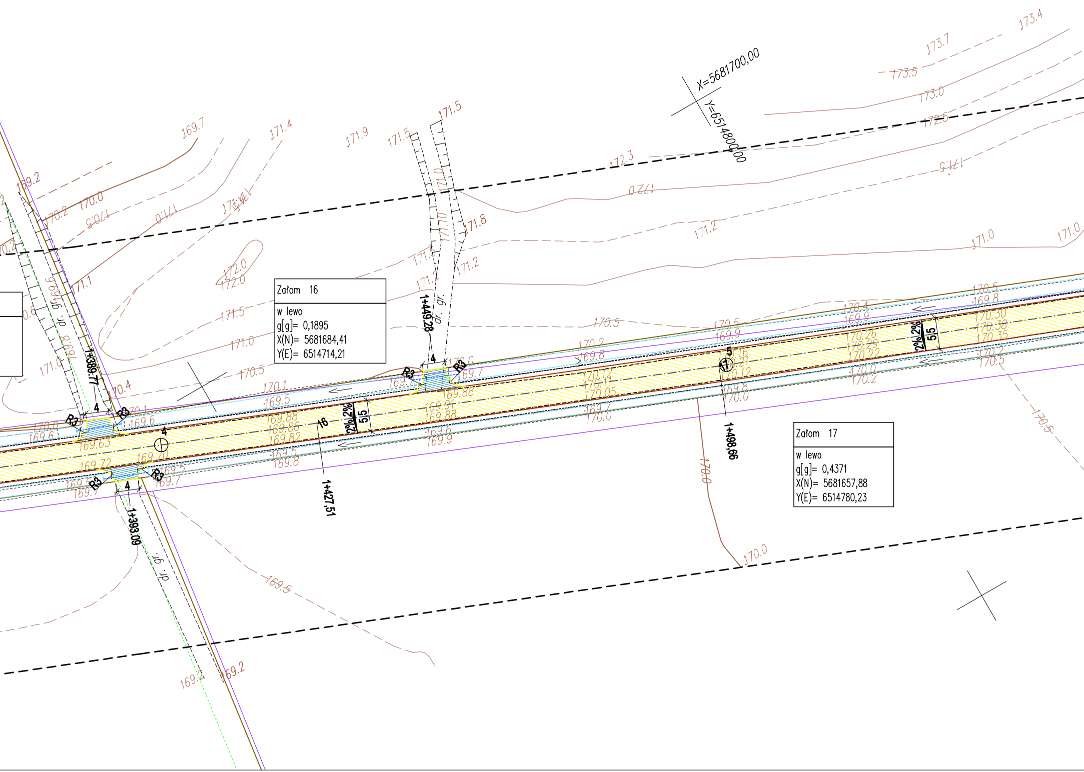
w prawo
g[g]= 0,1948
X(N)= 5681781,06
Y(E)= 6514514,66

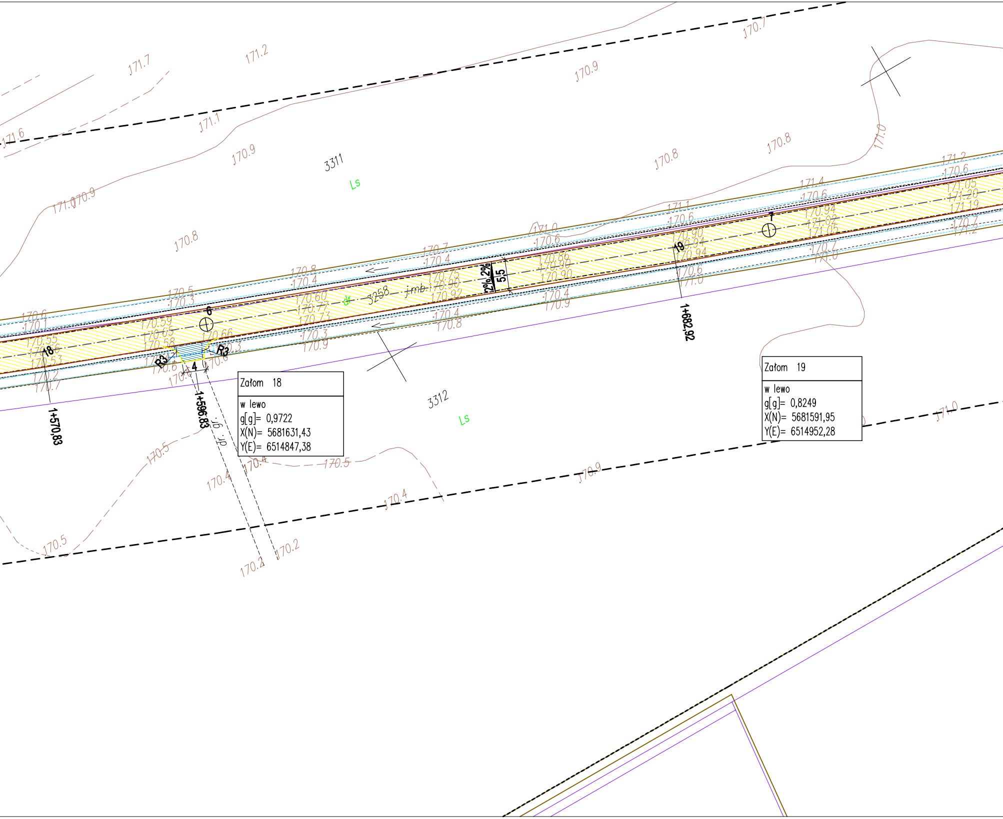
Łuk 14

R= 500,00
g[g]= 7,6889
Ł= 60,39
T= 30,23
B= 0,91
X(N)= 5681731,48
Y(E)= 6514600,72
i= 2,00%/2,00%

Załom 15

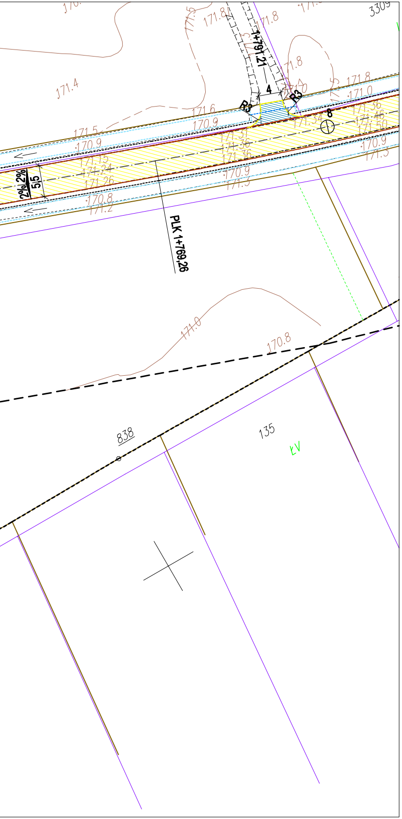
w lewo
g[g]= 1,0705
X(N)= 5681708,38
Y(E)= 6514655,07

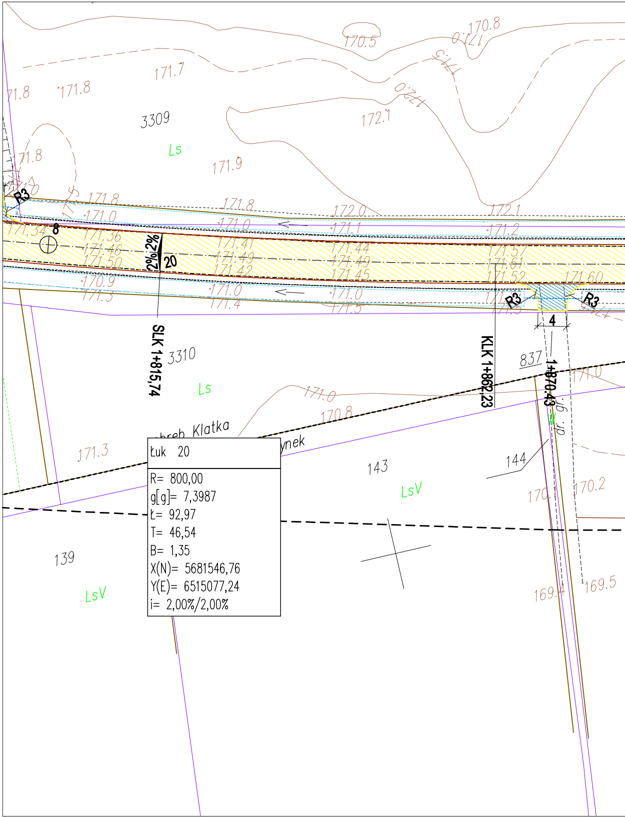

Załom 16
w lewo
g[g]= 0,1895
X(N)= 5681684,41
Y(E)= 6514714,21
Załom 17
w lewo
g[g]= 0,4371
X(N)= 5681657,88
Y(E)= 6514780,23
X=5681700,00
Y=6514800,00
1+389.77
1+393.09
1+427,51
1+449.28
1+498,66
16
17
4
4
4
4
5
R3
R3
R3
R3
R3
R3
2% 2%
2% 2%
5,5
5,5
dr. gr.
dr. gr.
dr. gr.
173.4
173.7
173.5
173.0
172.5
172.3
172.0
171.5
171.9
171.4
171.5
171.5
171.8
171.2
171.2
171.0
171.0
171.0
170.5
170.5
170.4
170.2
170.0
169.7
169.2
169.2
169.2
169.5
170.0
170.0
170.5
169.88
169.86
169.82
169.63
169.72
169.91
169.88
170.12
170.11
170.05
170.16
170.21
170.12
170.26
170.29
170.22
170.30
170.38
170.35


3311
Ls
3312
Ls
dr 3258 j.mb.
1+570,83
1+596,83
1+682,92
18
6
19
7
R3
R3
4
2% 2%
5.5
171.7
171.2
171.1
171.6
170.9
170.8
170.7
171.0
170.5
170.4
170.2

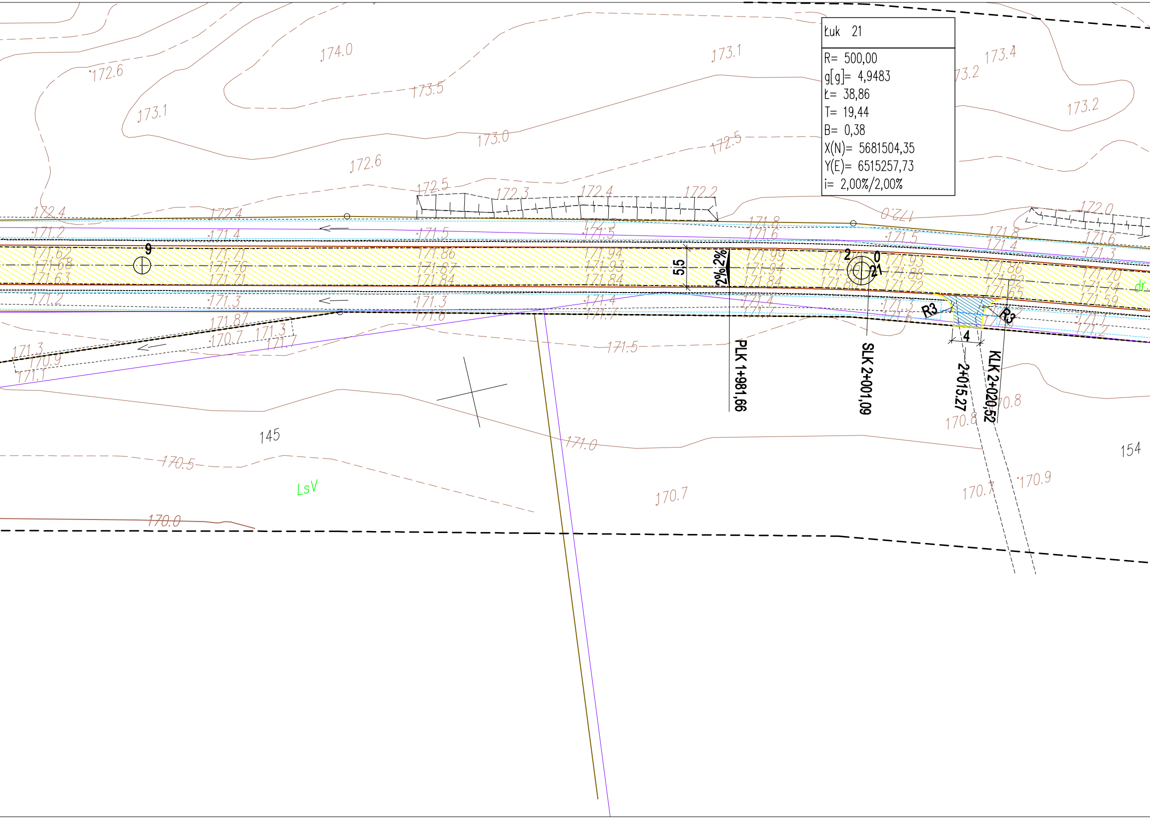
Załom 18
w lewo
g[g]= 0,9722
X(N)= 5681631,43
Y(E)= 6514847,38

Załom 19
w lewo
g[g]= 0,8249
X(N)= 5681591,95
Y(E)= 6514952,28


PLK 1+769,26
1+791,21
R3
R3
4
8
2% 2%
5,5
171.4
171.5
170.9
171.15
171.24
171.26
170.8
171.2
171.8
171.6
170.9
171.31
171.36
171.36
170.9
171.3
171.34
171.36
171.46
171.50
170.9
171.3
171.0
171.8
171.0
170.8
838
135
ŁV
3309


170.8
170.5
171.7
172.0
171.8
171.8
3309
Ls
172.1
171.9
171.8
R3
8
171.8
171.0
171.34
171.36
171.46
171.50
2% 2%
20
171.8
171.0
171.41
171.49
171.42
172.0
171.1
171.44
171.49
171.45
172.1
171.2
171.57
171.61
171.52
171.60
170.9
171.3
171.0
171.4
171.0
171.5
R3
R3
4
SLK 1+815,74
KLK 1+862,23
1+870,43
3310
Ls
837
171.0
171.0
170.8
obreb Klatka
ynek
171.3
143
LsV
144
dr. gr.
170.1
170.2
139
LsV
169.4
169.5

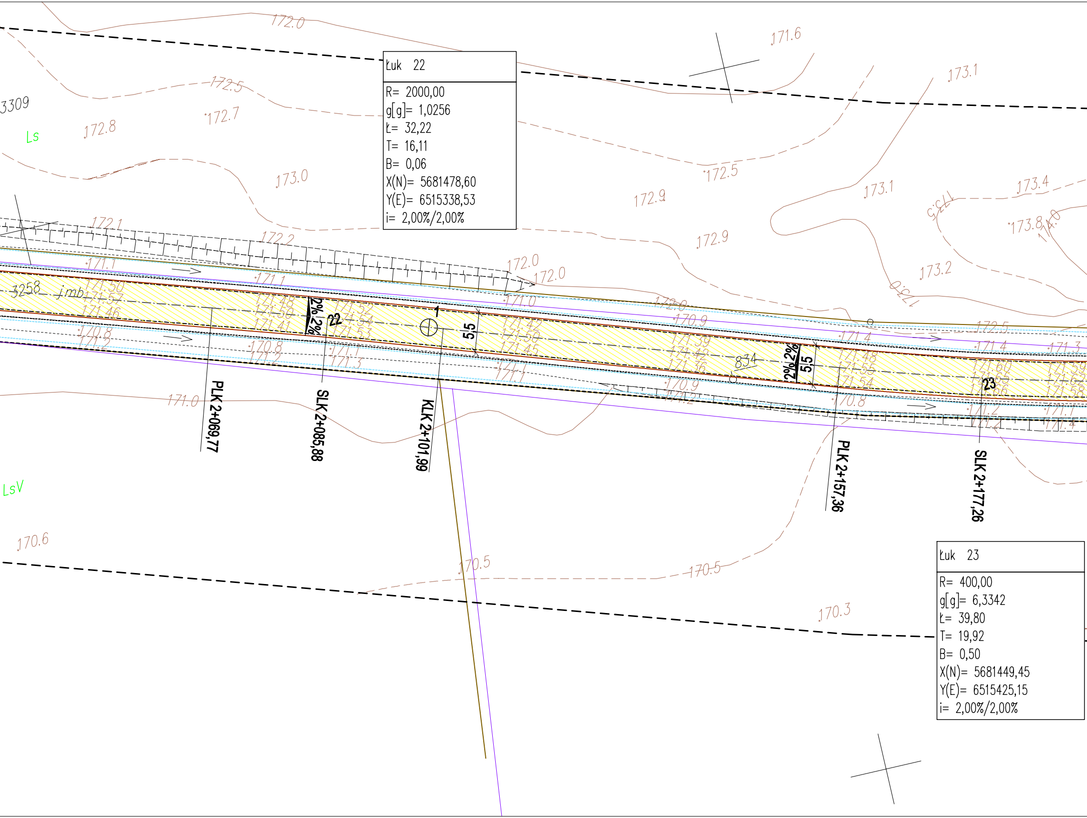
Łuk 20
R= 800,00
g[g]= 7,3987
Ł= 92,97
T= 46,54
B= 1,35
X(N)= 5681546,76
Y(E)= 6515077,24
i= 2,00%/2,00%



Łuk 21

R= 500,00
g[g]= 4,9483
Ł= 38,86
T= 19,44
B= 0,38
X(N)= 5681504,35
Y(E)= 6515257,73
i= 2,00%/2,00%

174.0
173.1
172.6
173.5
173.1
173.0
172.6
172.5
173.2
173.4
173.2
172.5
172.4
172.3
172.4
172.2
172.0
172.0
172.4
171.2
171.4
171.5
171.5
171.8
171.6
171.5
171.8
171.4
171.6
171.3
171.62
171.68
171.63
171.71
171.76
171.71
171.86
171.87
171.84
171.94
171.93
171.84
171.99
171.94
171.84
171.93
171.88
171.72
171.86
171.82
171.65
171.70
171.74
171.59
9
5,5
2% 2%
2
0
21
dr
171.2
171.3
171.3
171.6
171.4
171.7
171.4
171.7
171.3
171.6
171.2
R3
R3
4
171.87
170.7
171.3
171.7
171.3
170.9
171.1
171.5
PLK 1+981,66
SLK 2+001,09
2+015.27
KLK 2+020,52
170.8
170.8
145
171.0
154
170.5
LsV
170.7
170.7
170.9
170.0

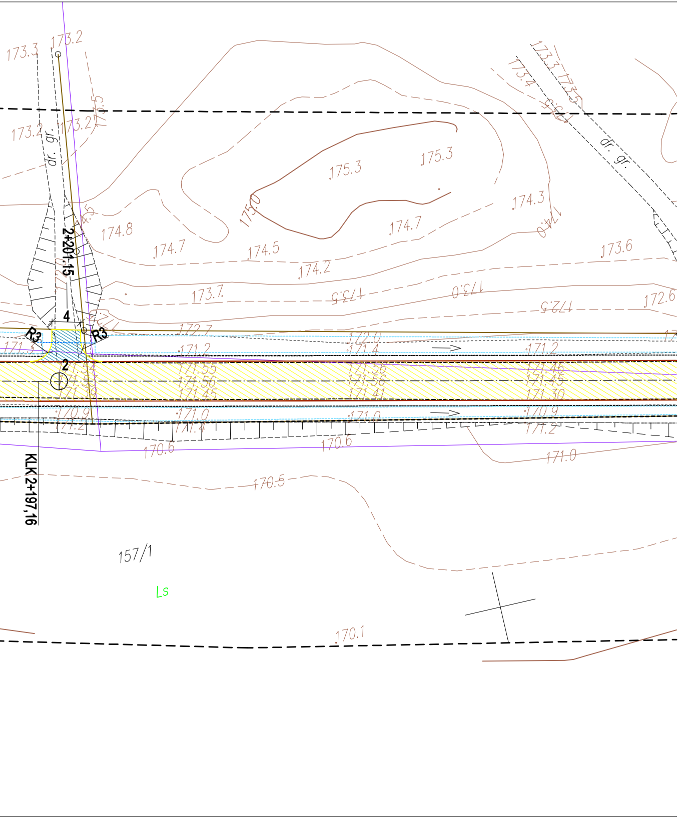

172.0
171.6
173.1
3309
Ls
172.8
172.7
172.5
173.0
172.5
172.9
173.1
173.4
173.5
173.8
174.0
172.9
172.1
172.2
172.0
172.0
173.2
173.0
171.1
171.1
171.0
172.0
170.9
172.5
171.4
171.4
171.3
3258
jmb
171.50
171.57
171.46
171.48
171.50
171.41
2%
2%
22
171.52
171.54
171.53
1
5,5
171.42
171.50
171.45
171.39
171.42
171.36
834
2%
2%
5,5
171.48
171.55
171.54
171.60
171.65
171.66
23
171.59
171.62
171.58
170.8
171.2
170.8
171.2
171.1
171.3
171.1
171.1
170.9
171.2
170.8
171.2
171.2
171.1
171.4
171.0
PLK 2+069,77
SLK 2+085,88
KLK 2+101,99
PLK 2+157,36
SLK 2+177,26
LsV
170.6
170.5
170.5
170.3

Łuk 22

R= 2000,00
g[g]= 1,0256
Ł= 32,22
T= 16,11
B= 0,06
X(N)= 5681478,60
Y(E)= 6515338,53
i= 2,00%/2,00%

Łuk 23

R= 400,00
g[g]= 6,3342
Ł= 39,80
T= 19,92
B= 0,50
X(N)= 5681449,45
Y(E)= 6515425,15
i= 2,00%/2,00%


173.3
173.2
173.2
173.2
173.5
dr. gr.
173.3
173.5
173.4
dr. gr.
175.3
175.3
175.0
174.8
174.7
174.5
174.2
174.7
174.3
174.0
173.6
173.7
173.5
173.0
172.5
172.6
172.7
172.0
2+201.15
4
R3
R3
2
171.3
171.2
171.4
171.2
171.54
171.55
171.56
171.46
171.53
171.56
171.56
171.45
171.39
171.45
171.41
171.30
170.9
171.0
171.0
170.9
171.2
171.4
171.2
170.6
170.6
171.0
170.5
KLK 2+197,16
157/1
Ls
170.1