

TABELA WARTOŚCI ZMIENNYCH STUDZIENEK

STAROSTWO POWIATOWE


W PSZCZYŃCE

Wydział Architektury i Budownictwa

specjalizacji;

mgr inż. **Tomasz Nawieśniak**

Uprawnienia budowlane do projektowania
 i kierowania robotami budowlanymi
 w specjalności instalacyjnej w zakresie sieci
 instalacji i urządzeń cieplnych, wentylacyjnych,
 gazowych, wodociagowych i kanalizacyjnych.
 Nr ewidencyjny SLK/0660/PWOS/04

PROJEKT BUDOWLANY	TYTUŁ RYSUNKU : Tabela wartości zmiennych studzienek	
TEMAT OPRACOWANIA: Projekt techniczny kanalizacji sanitarnej w Gminie Kobiór - dzielnica Zagrodniki zadanie II	AUTOR PROJEKTU:  mgr inż. U.Krause-Michulka upr. nr 421/81	
INWESTOR: GMINA KOBIÓR	grudzień 2005	Rys. nr 8

NUMER STUDNI	RZĘDNE				ŚREDNICE			WYSOKOŚĆ STUDNI	ELEMENTY STUDNI			WŁĄZ STUDNI	TYP STUDNI	ŚREDNICA STUDNI	PIERSCIEN ODCIAŻ.
	TEREN	WŁOT	WL BOCZ	WYLOT	WŁOTU	WL BOCZ	WYLOTU		KINETA	TRZON	STOŻEK				
1	244,85	241,43	-	241,43	0,30	-	0,30	3,26	Φ 315	2,02	1,00	B125	przepl.45°	1000	1,00
2	243,80	241,67	-	241,67	0,30	-	0,30	2,03	Φ 315	0,79	1,00	B125	przepl.15°	1000	1,00
3	243,96	241,89	-	241,89	0,30	-	0,30	2,03	Φ 315	0,79	1,00	B125	przepl.15°	1000	1,00
4	244,60	242,02	242,02	242,02	0,20	0,20	0,20	2,58	Φ 315	1,34	1,00	B125	połącz.	1000	1,00
5	245,00	242,07	243,91 243,33	242,07	0,20	0,16 0,16	0,20	2,93	Φ 200	2,33	-	pl.bet.	I	425	-
6	245,16	242,11	243,73	242,11	0,20	0,16	0,20	3,05	Φ 200	2,45	-	pl.bet.	I	425	-
7	245,20	242,21	244,41 244,43	242,21	0,20	0,16	0,20	2,99	Φ 200	2,39	-	pl.bet.	I	425	-
8	245,20	242,27	-	242,27	0,20	-	0,20	2,93	Φ 200	1,69	1,00	B125	przepl.0°	1000	1,00
9	245,26	242,43	244,09	242,43	0,20	0,20	0,20	2,83	Φ 200	2,23	-	pl.bet.	III	425	-
10	246,18	242,61	-	242,61	0,20	0,20	0,20	3,26	Φ 200	2,66	-	pl.bet.	III	425	-
11	246,76	242,65	244,69 246,01	242,65	0,20	0,20	0,20	3,38	Φ 200	2,78	-	pl.bet.	I	425	-
12	246,00	242,77	244,89	242,77	0,20	0,20	0,20	3,26	Φ 200	2,66	-	pl.bet.	I	425	-
13	245,40	242,86	-	242,86	0,20	-	0,20	3,05	Φ 200	2,45	-	pl.bet.	III	425	-
14	246,20	243,01	245,00	243,01	0,20	0,20	0,20	3,20	Φ 200	2,60	-	pl.bet.	I	425	-
15	246,00	243,16	-	243,16	0,20	-	0,20	2,85	Φ 200	2,25	-	pl.bet.	I	425	-
16	246,00	243,28	-	243,28	0,20	-	0,20	2,73	Φ 200	2,13	-	pl.bet.	I	425	-
17	244,93	243,41	243,41	243,41	0,20	0,20	0,20	1,20	Φ 200	0,60	-	pl.bet.	III	425	-
18	244,60	243,51	243,51	243,51	0,20	0,16	0,20	1,10	Φ 200	0,50	-	pl.bet.	III	425	-
20	245,30	243,69	-	243,69	0,20	-	0,20	1,60	Φ 200	1,00	-	pl.bet.	I	425	-
21	245,70	243,81	244,60 244,71	243,81	0,20	0,20	0,20	1,88	Φ 200	1,28	-	pl.bet.	I	425	-
22	245,89	243,92	243,92	243,92	0,20	0,20	0,20	1,96	Φ 200	0,72	1,00	B125	połącz.	1000	1,00
23	245,90	244,09	244,90	244,09	0,20	0,20	0,20	1,80	Φ 200	1,20	-	pl.bet.	I	425	-
24	246,18	244,20	245,00	244,20	0,20	0,16	0,20	1,35	Φ 200	0,75	-	pl.bet.	I	425	-
25	246,03	244,24	244,24	244,24	0,20	0,16	0,20	1,07	Φ 200	0,47	-	B125	II	425	-
26	245,48	244,30	244,30	244,30	0,20	-	0,20	0,94	Φ 200	0,34	-	B125	III	425	-
27	245,50	244,32	244,32	244,32	0,20	0,16	0,20	1,15	Φ 200	0,55	-	B125	III	425	-
28	245,60	244,50	-	244,50	0,20	-	0,20	1,48	Φ 200	0,88	-	pl.bet.	III	425	-
29	246,97	245,72	245,76 244,97	244,97	0,20	0,20	0,20	2,00	Φ 200	1,40	-	pl.bet.	III	425	-
30	248,66	246,31	-	246,31	0,20	-	0,20	2,35	Φ 200	1,11	1,00	B125	przepl.15°	1000	1,00
31	248,90	246,59	-	246,59	0,20	-	0,20	2,31	Φ 200	1,71	-	pl.bet.	III	425	-
32	249,00	246,68	247,45	246,68	0,20	0,16	0,20	2,32	Φ 200	1,72	-	pl.bet.	I	425	-

**STAROSTWO POWIATOWE
W PSZCZYNIE**

NUMER STUDNI	RZĘDNE				ŚREDNICE			WYSOKOŚĆ STUDNI		ELEMENTY STUDNI		WŁAZ	TYP STUDNI	ŚREDNICA STUDNI	PIERSCIEN ODCIĄŻ.
	TEREN	WŁOT	WL.BOCZ	WYLOT	WŁOTU	WL.BOCZ	WYLOTU			KINETA	TRZON	STOŻEK			
33	249,09	247,92	246,78	246,78	0,20	0,20	0,20	2,31	0,20	Φ 200	1,71	-	B125	IV	425
34	249,80	248,32	-	248,32	0,20	-	0,20	1,48	-	Φ 200	0,88	-	B125	I	425
35	250,20	248,67	-	248,67	0,20	-	0,20	1,53	-	Φ 200	0,93	-	B125	I	425
36	250,65	249,07	-	249,07	0,20	-	0,20	1,58	-	Φ 200	0,98	-	B125	I	425
37	251,23	249,62	-	249,62	0,20	-	0,20	1,61	-	Φ 200	1,01	-	B125	I	425
38	251,48	-	250,02	250,02	-	0,20	0,20	1,46	0,20	Φ 200	0,48	-	B125	przepl.90°	1000
39	244,20	242,20	242,98	242,20	0,20	0,20	0,20	2,00	0,20	Φ 200	1,40	-	pt.bet.	IV	425
40	244,30	242,34	242,34	242,34	0,20	0,20	0,20	1,96	0,20	Φ 200	1,36	-	pt.bet.	IV	425
41	244,20	242,48	243,34	242,48	0,20	0,16	0,20	1,72	0,20	Φ 200	1,12	-	pt.bet.	I	425
42	244,17	242,59	242,59	242,59	0,20	0,20	0,20	1,58	0,20	Φ 200	0,98	-	pt.bet.	IV	425
43	244,13	242,77	242,77	242,77	0,20	0,20	0,20	1,36	0,20	Φ 200	0,76	-	pt.bet.	IV	425
44	244,26	243,00	243,00	243,00	0,20	0,20	0,20	1,26	0,20	Φ 200	0,66	-	pt.bet.	IV	425
45	244,65	243,13	-	243,13	0,20	-	0,20	1,51	0,20	Φ 200	0,91	-	pt.bet.	I	425
46	244,18	243,28	-	243,28	0,20	-	0,20	0,90	0,20	Φ 200	0,30	-	pt.bet.	I	425
47	244,95	243,41	243,41	243,41	0,20	0,20	0,20	1,54	0,20	Φ 200	0,94	-	pt.bet.	IV	425
			244,11		0,20	0,16	0,20					-			
48	245,30	243,56	243,56	243,56	0,20	0,20	0,20	1,74	0,20	Φ 200	1,14	-	pt.bet.	IV	425
49	245,20	244,05	-	244,05	0,20	-	0,20	1,15	0,20	Φ 200	0,55	-	pt.bet.	IV	425
50	245,80	-	244,52	244,52	-	0,16	0,20	1,28	0,20	Φ 200	0,68	-	pt.bet.	I	425
9a	246,85	244,79	246,11	244,79	0,20	0,16	0,20	2,06	0,20	Φ 200	1,46	-	pt.bet.	I	425
9b	247,34	245,23	245,98	245,23	0,20	0,16	0,20	2,11	0,20	Φ 200	1,51	-	pt.bet.	I	425
9c	247,70	245,43	246,85	245,43	0,20	0,16	0,20	2,27	0,20	Φ 200	1,67	-	pt.bet.	III	425
9d	247,52	245,58	246,38	245,58	0,20	0,16	0,20	1,94	0,20	Φ 200	1,34	-	pt.bet.	I	425
9e	247,13	245,75	246,49	245,75	0,20	0,16	0,20	1,38	0,20	Φ 200	0,40	-	B125	przepl.90°	1000
9f	247,67	246,12	-	246,12	0,20	-	0,20	1,55	0,20	Φ 200	0,95	-	pt.bet.	I	425
9g	248,40	247,12	-	247,12	0,20	-	0,20	1,28	0,20	Φ 200	0,68	-	pt.bet.	I	425
9h	248,80	-	247,72	247,72	-	0,16	0,20	1,08	0,20	Φ 200	0,48	-	pt.bet.	I	425
11a'	247,00	-	246,10	245,30	-	0,16	0,20	1,53	0,20	Φ 200	0,93	-	pt.bet.	I	425
11a	246,80	246,06	245,06	245,06	0,20	-	0,20	1,42	0,20	Φ 200	0,82	-	pt.bet.	III	425
11b	247,78	246,21	246,21	246,21	0,20	0,16	0,20	1,27	0,20	Φ 200	0,67	-	pt.bet.	III	425
11c	248,00	-	247,31	246,61	-	0,16	0,20	1,39	0,20	Φ 200	0,79	-	pt.bet.	IV	425
12a	247,12	245,64	-	245,64	0,20	-	0,20	1,37	0,20	Φ 200	0,77	-	pt.bet.	I	425
12b	248,00	246,40	247,09	246,40	0,20	0,16	0,20	1,60	0,20	Φ 200	1,00	-	pt.bet.	IV	425
			246,40		0,20	0,16	0,20					-			
12c	248,50	246,61	-	246,61	0,20	-	0,20	1,89	0,20	Φ 200	1,29	-	pt.bet.	IV	425
12d	249,00	246,71	248,00	246,71	0,20	0,16	0,20	2,29	0,20	Φ 200	1,69	-	pt.bet.	I	425

Wydział Architektury i Budownictwa

NUMER STUDNI	RZEDNE				ŚREDNICE			WYSOKOŚĆ STUDNI	ELEMENTY STUDNI			WŁĄZ	TYP STUDNI	ŚREDNICA STUDNI	PIERSCIEN ODCIAŻ.
	TEREN	WLOT	WL.BOCZ	WYLOT	WLOTU	WL.BOCZ	WYLOTU		KINETA	TRZON	STOZEK				
12e	248,90	246,86	-	246,86	0,20	-	0,20	2,04	Φ 200	1,44	-	pt.bet.	III	425	-
12f	249,00	247,20	247,94	247,20	0,20	0,16	0,20	1,80	Φ 200	1,20	-	pt.bet.	III	425	-
12g	248,90	-	247,65	247,65	-	0,16	0,20	1,25	Φ 200	0,65	-	pt.bet.	III	425	-
14a	247,50	-	246,99	246,20	0,20	0,16	0,20	1,30	Φ 200	0,70	-	pt.bet.	I	425	-
17a	247,50	245,72	246,52	245,72	0,20	0,16	0,20	1,78	Φ 200	1,18	-	pt.bet.	I	425	-
17b	248,60	246,79	-	246,79	0,20	-	0,20	1,81	Φ 200	0,57	1,00	B125	przepl.15°	1000	1,00
17c	248,88	247,26	247,26	247,26	0,20	0,16	0,20	1,62	Φ 200	1,02	-	pt.bet.	III	425	-
17d	249,50	-	248,20	248,20	-	0,16	0,20	1,30	Φ 200	0,70	-	pt.bet.	IV	425	-
21a	246,53	-	245,44	245,44	-	0,16	0,20	1,09	Φ 200	0,49	-	pt.bet.	III	425	-
			245,44	245,44	0,20	0,16	0,20	-	-	-	-	-	-	-	-
22a	246,74	245,48	244,70	244,70	0,20	0,20	0,20	2,04	Φ 200	1,44	-	B125	IV	425	1,00
22b	247,54	245,82	-	245,82	0,20	-	0,20	1,72	Φ 200	0,48	1,00	B125	przepl.45°	1000	1,00
22c	248,48	246,20	246,20	246,20	0,20	0,20	0,20	2,28	Φ 200	1,04	1,00	B125	przepl.45°	425	1,00
22d	248,47	246,38	246,38	246,38	0,20	0,20	0,20	2,09	Φ 200	1,49	-	B125	III	425	1,00
22e	249,11	247,58	246,87	246,87	0,20	0,16	0,20	2,24	Φ 200	1,64	-	B125	IV	425	1,00
22f	249,57	247,97	247,97	247,97	0,20	0,16	0,20	1,60	Φ 200	1,00	-	B125	III	425	1,00
22g	250,10	248,39	-	248,39	0,20	-	0,20	1,71	Φ 200	1,11	-	B125	I	425	1,00
22h	250,80	249,01	-	249,01	0,20	-	0,20	1,79	Φ 200	1,19	-	B125	I	425	1,00
22i	251,30	249,45	249,45	249,45	0,20	0,20	0,20	1,85	Φ 200	0,61	1,00	B125	połącz.	1000	1,00
			249,45		0,20	0,16	0,20								
22j	251,46	249,52	250,60	249,52	0,20	0,16	0,20	1,94	Φ 200	1,34	-	B125	I	425	1,00
22k	251,90	250,61	250,61	249,77	0,20	0,16	0,20	2,13	Φ 200	1,53	-	B125	I	425	1,00
			250,61		0,20	0,16	0,20				-				
22l	251,80	-	250,74	250,74	-	0,16	0,20	1,06	Φ 200	0,08	-	B125	przepl.90°	1000	1,00
22m	251,20	-	249,86	249,86	-	0,16	0,20	1,34	Φ 200	0,74	-	B125	I	425	-
22n	248,50	246,68	-	246,68	0,20	-	0,20	1,82	Φ 200	1,22	-	B125	IV	425	1,00
22o	248,67	246,83	247,96	246,83	0,20	0,16	0,20	1,84	Φ 200	1,24	-	B125	I	425	1,00
22p	248,75	247,05	-	247,05	0,20	-	0,20	1,70	Φ 200	1,10	-	B125	III	425	1,00
22r	248,90	247,45	247,45	247,45	0,20	0,16	0,20	1,45	Φ 200	0,85	-	B125	III	425	-
22s	248,80	247,49	-	247,49	0,20	-	0,20	1,31	Φ 200	0,71	-	B125	III	425	1,00
22t	248,70	-	247,55	247,55	0,20	0,16	0,20	1,15	Φ 200	0,55	-	B125	IV	425	1,00
22a'	246,70	-	246,27	245,08	0,20	0,16	0,20	1,62	Φ 200	1,02	-	pt.bet.	III	425	-
			245,08												
23a	247,60	246,11	246,11	246,11	0,20	0,16	0,20	1,49	Φ 200	0,89	-	pt.bet.	IV	425	-
23b	248,60	246,20	246,94	246,20	0,20	0,20	0,20	2,40	Φ 200	1,16	1,00	B125	przepl.45°	1000	1,00

NUMER STUDNI	RZĘDNE				ŚREDNICE			WYSOKOŚĆ STUDNI	ELEMENTY STUDNI			WŁAZ STUDNI	TYP STUDNI	ŚREDNICA STUDNI	PIERSIEN ODCIĄŻ.
	TEREN	WLOT	WL.BOCZ	WYLOT	WLOTU	WL.BOCZ	WYLOTU		KINETA	TRZON	STOŻEK				
23c	248,64	246,88	-	246,88	0,20	-	0,20	1,76	Φ 200	1,16	-	B125	IV	425	1,00
23d	248,70	247,16	247,16	247,16	0,20	0,16	0,20	1,54	Φ 200	0,94	-	B125	III	425	1,00
			247,16		0,20	0,16	0,20				-				
23e	248,95	-	247,78	247,78	-	0,16	0,20	1,17	Φ 200	0,57	-	B125	IV	425	1,00
29a	247,94	-	246,53	246,53	-	0,16	0,20	1,41	Φ 200	0,81	-	pl.bet.	I	425	-
29b	247,20	245,23	245,23	245,23	0,20	0,16	0,20	2,13	Φ 200	1,53	-	pl.bet.	IV	425	-
33a	248,50	-	247,79	247,00	-	0,16	0,20	1,50	Φ 200	0,52	-	B125	przepl.90°	1000	1,00
39a	244,80	243,12	244,07	243,12	0,20	0,16	0,20	1,68	Φ 200	1,08	-	pl.bet.	I	425	-
39b	245,50	243,27	244,40	243,27	0,20	0,16	0,20	2,23	Φ 200	1,63	-	pl.bet.	I	425	-
39c	245,70	244,35	244,36	243,45	0,20	0,16	0,20	2,25	Φ 200	1,01	1,00	B125	połącz.	1000	1,00
			243,45		0,20	0,20	0,20								
39d	246,03	244,97	244,73	243,70	0,20	0,20	0,20	2,33	Φ 200	1,73	-	pl.bet.	I	425	-
39e	247,10	245,20	245,95	245,20	0,20	0,20	0,20	1,90	Φ 200	0,66	1,00	B125	połącz.	1000	1,00
39f	247,60	245,71	-	245,71	0,20	-	0,20	1,89	Φ 200	1,29	-	pl.bet.	III	425	-
39g	247,40	-	245,98	245,98	-	0,16	0,20	1,42	Φ 200	0,82	-	pl.bet.	IV	425	-
39h	245,80	-	244,95	244,95	-	0,16	0,20	0,85	Φ 200	0,25	-	pl.bet.	IV	425	-
39i	246,20	244,59	244,59	244,59	0,20	0,20	0,20	1,61	Φ 200	1,01	-	pl.bet.	IV	425	-
39j	246,70	245,08	-	245,08	0,20	-	0,20	1,62	Φ 200	1,02	-	pl.bet.	I	425	-
39k	246,75	-	245,42	245,42	-	0,20	0,20	1,33	Φ 200	0,73	-	pl.bet.	IV	425	-
			245,42		0,20	0,20	0,20				-				
39l	246,30	-	244,87	244,87	-	0,16	0,20	1,43	Φ 200	0,83	-	pl.bet.	I	425	-
39m	247,70	246,20	-	246,20	0,20	-	0,20	1,50	Φ 200	0,90	-	B125	I	425	1,00
40a	244,48	-	242,47	242,47	-	0,16	0,20	2,01	Φ 200	1,41	-	pl.bet.	IV	425	-
			243,75		0,20	0,16	0,20				-				
42a	245,40	-	243,76	243,76	-	0,16	0,20	1,64	Φ 200	1,04	-	pl.bet.	III	425	-
43a	245,87	244,70	244,69	244,00	0,20	0,16	0,20	1,87	Φ 200	1,27	-	pl.bet.	IV	425	-
			244,00		0,20	0,16	0,20				-				
43b	247,48	-	245,25	245,25	-	0,16	0,20	2,23	Φ 200	0,99	1,00	B125	połącz.	1000	1,00
44a	246,40	-	245,17	245,17	-	0,16	0,20	1,23	Φ 200	0,63	-	pl.bet.	II	425	-
			245,17		0,20	0,16	0,20				-				
47a	246,40	245,14	244,92	244,14	0,20	0,16	0,20	2,26	Φ 200	1,66	-	pl.bet.	III	425	-
			244,14		0,20	0,16	0,20				-				
47b	247,48	-	245,44	245,44	-	0,16	0,20	2,04	Φ 200	0,80	1,00	B125	przepl.90°	1000	1,00
48a	246,00	-	244,57	244,57	-	0,16	0,20	1,43	Φ 200	0,83	-	pl.bet.	II	425	-
			244,57		0,20	0,16	0,20				-				

Zadanie 2

Wykaz współrzędnych studni projektowanych

1.	1	506	847431.30	236426.50
2.	2	506	847381.67	236436.98
3.	3	506	847338.20	236433.30
4.	4	506	847313.50	236426.60
5.	5	506	847298.50	236423.90
6.	6	506	847298.40	236411.10
7.	7	506	847299.80	236378.00
8.	8	506	847300.80	236359.40
9.	9	506	847301.40	236306.00
10.	9a	506	847269.08	236304.33
11.	9b	506	847248.99	236303.62
12.	9c	506	847224.19	236303.07
13.	9d	506	847228.42	236323.09
14.	9e	506	847231.56	236342.71
15.	9f	506	847184.95	236336.41
16.	9g	506	847135.66	236329.27
17.	9h	506	847106.23	236325.19
18.	10	506	847303.30	236246.30
19.	11	506	847289.90	236240.60
20.	11a	506	847278.60	236240.30
21.	11a'	506	847267.60	236261.40
22.	11b	506	847244.96	236239.27
23.	11c	506	847232.64	236238.79
24.	12	506	847290.82	236200.96
25.	12a	506	847253.70	236199.55
26.	12b	506	847217.75	236198.68
27.	12c	506	847190.75	236197.50
28.	12d	506	847178.82	236193.10
29.	12e	506	847160.30	236191.00
30.	12f	506	847158.90	236232.90
31.	12g	506	847174.60	236255.80
32.	13	506	847290.98	236171.54
33.	14	506	847263.83	236129.00
34.	14a	506	847224.28	236131.52
35.	15	506	847260.53	236078.77
36.	16	506	847258.33	236038.04
37.	17	506	847271.83	235998.10
38.	17a	506	847213.45	235994.81
39.	17b	506	847173.65	235986.33
40.	17c	506	847159.68	235978.09
41.	17d	506	847124.29	235972.75
42.	18	506	847266.27	235965.66
43.	20	506	847255.85	235906.83
44.	21	506	847249.18	235867.43
45.	21a	506	847222.42	235866.01
46.	22	506	847241.87	235833.45

47.	22a	506	847214.95	235835.25
48.	22a'	506	847210.55	235823.32
49.	22b	506	847192.35	235837.06
50.	22c	506	847175.00	235854.64
51.	22d	506	847163.00	235853.38
52.	22e	506	847130.28	235849.61
53.	22f	506	847098.41	235847.49
54.	22g	506	847064.11	235843.72
55.	22h	506	847014.20	235837.99
56.	22i	506	846978.56	235836.02
57.	22j	506	846965.38	235834.22
58.	22k	506	846915.54	235827.55
59.	22l	506	846889.65	235823.23
60.	22m	506	846976.48	235862.65
61.	22n	506	847160.45	235878.52
62.	22o	506	847148.52	235877.27
63.	22p	506	847129.84	235876.17
64.	22r	506	847126.70	235909.60
65.	22s	506	847125.45	235922.24
66.	22t	506	847143.89	235924.28
67.	23	506	847231.39	235779.96
68.	23a	506	847204.95	235782.23
69.	23b	506	847186.03	235783.80
70.	23c	506	847177.63	235797.93
71.	23d	506	847170.57	235797.14
72.	23e	506	847146.63	235793.69
73.	24	506	847234.61	235743.06
74.	25	506	847241.91	235733.41
75.	26	506	847261.69	235733.57
76.	27	506	847267.34	235733.73
77.	28	506	847261.61	235673.61
78.	29	506	847217.35	235672.68
79.	29a	506	847206.76	235607.69
80.	29b	506	847215.31	235692.85
81.	30	506	847189.73	235672.44
82.	31	506	847133.61	235665.69
83.	32	506	847132.98	235682.96
84.	33	506	847131.72	235702.58
85.	33a	506	847173.87	235706.90
86.	34	506	847099.02	235699.38
87.	35	506	847071.00	235695.85
88.	36	506	847037.72	235692.00
89.	37	506	846992.83	235685.02
90.	38	506	846959.79	235679.52
91.	39	506	847309.45	236468.67
92.	39a	506	847281.10	236468.48
93.	39b	506	847251.15	236467.44
94.	39c	506	847216.02	236464.71
95.	39d	506	847215.93	236514.91
96.	39e	506	847207.64	236559.93