7.4.3 Study on Improvement of Collection System

Table 7.4.1 Study on Existing Sewer Improvement (Existing Sewer Evaluation : For Combined System)

Sa	nita	ı ry	Sewage	Flow	
				-	

Sanitary Sewage per Capita

3

=

440 liter/day (Hourly Maximum)

Storm Water Flow Rainfall Intensity Formula For Main Pipe ($D \ge 500$) Rainfall Intensity Formula For Small Pipe ($D \le 400$) Runoff Coefficient Inlet Time Assumed Average Velocity

a	=	27:	50	(Return Period : 4 Year)
)		t +	17	
a	=	25	20	(Return Period : 2.5 Year)
))		t +	17	_
	£	0.5		
	×	5	min	
У	Ħ	1.5	m/sec	

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)			Quantity		Exis	ting Pipe	Specifica	ition	Cap	acity
	Stream	Increment	Increment	Total_	Sanitary Sewage	Storm Water	Remain Sewage	Q _l (m³/s)	D (mm)	I (%)	V (m/s)	Q ₂ (m ³ /s)	Q_1/Q_2	Judge
3001	3008	725	24.00	24,00	0.043	3.045		3.088	400	18.2	2.24	0.281	1097%	NG
3002	3004	275	5.80	5.80	0.010	0.883		0.893	400	17.8	2.21	0.278	322%	NG
3003	3004	108	0.35	0.35	0.001	0.053		0.053	400	12.9	1.88	0.236	23%	OK
3004	3007	42	0.10	6.25	0.011	0.936		0.947	400	57.1	3.96	0.498	190%	NG
3005	3006	203	1.43	1.43	0.003	0.206		0.209	300	9.8	1.35	0.095	219%	NG
3006	3007	130	0.45	1.88	0.003	0.256		0.259	400	49.2	3.68	0.462	56%	OK
3007	3008	25	0.03	8.16	0.015	1.199		1.213	400	2.0	0.74	0.093	1305%	NG
3008	3009	82	1.57	33.73	0.060	4,156		4.216	500	6.7	1.57	0.308		NG
3009	3011	215	8.12	41.85	0.075	4.786		4.860	600	13.9	2.56		671%	NG
3010	3011	152	1.14	1.14	0.002	0.168	1	0.170	400	12.4	1.85		73%	OK
3011	3013	66	0.20	43.19	0.077	4.838		4.914	600	21.2	3.16		550%	NG
3012	3013	149	0.90	0.90	0.002	0.133		. 0.135	400	7.3	1.42	0.178	75%	ОК
3013	3017	58	1.48	45.57	0.081	5.016		5.097	500	10.3	<u> </u>		1331%	NG
3014	3015	221	2.25	2.25	0.004	0.321	· · · ·	0.325	300	20.3	1.95		236%	NG
3015	3016	278	4.27	6.52	0.012	0.906	1	0.917	400	3.4		0.122	752%	NG
3016	3017	180	2.94	9.46	0.017	1.225		1.242	400	2.7	0.86		1149%	NG
3017	3021	352	7.25	62.28	0.111	6.163		6.273	800	13.9	3.10		403%	NG
3018	3019	227	2.42	2.42	0.004	0.377	·	0.382	500	2.0	0.86	the second se	226%	NG
3019	3020	558	15.68	18.10	0.032	2.252		2.284	600	11.9			341%	NG
3020	3021	308	2.50	20.60	0.037	2.307	· .	2.344	600	2.9	* ·	0.331	709%	NG
3021	3025	132	0.60	83.48	0.149	7.951		8.100	600	3.0	*			NG
3022	3023	120		1.05	0.002	0.158	1	0.160	400	12.5	1.85	0.232	69%	OK
3023	3024	268		2.98	0.005	0.433		0.438	500	19.0	<u> </u>	0.520	84%	ОК
3024	3025	93	0.13	3.11	0,006	0.399		0.404	600	20.4			46%	OK
3025	3026	63	0.30	86.89	0.155	8,134	1 A.	8.289	600	7.9	1.93	0.546		NG
3026	3027	190	2.50	89.39	0.159	7.959		8.118	800	24.7		*	391%	NG
3027	3029	71	0.20	89.59	0.160	7.830		7.990	600	18.3	2.94	0.831	961%	NG
Exs. Outlet		[-7.511						
InFlow Area	3028		4.05	4.05	0.007	•		0.007					· · · · ·	
3028	3029	543	7.00	11.05	0.020	0.955	0.039	1.014	800	14.7	3.19	1.603	63%	OK
Exs. Outlet				-	· ·			-0.955	· · · ·				ţ	
	:	[1									
3029	3032	256	3.20	103.84	0.185	0.493	0.370	1.047	800	15.2	3.24	1.629	64%	ОК
New Outlet					1			-0.493						
3030	3031	402	5.91	5.91	0.011	0.852	1	0.862	400	11.4	1.77	0.222	388%	NG
3031	3032	305	5.28	11.19	0.020	1.429		1.449	600	19.0	2.99	0.845	171%	NG
New Outlet								-1.390						
					L								- 1-1	
3032	3039	370	3.85	118.88	0.212	0.563	0.423		800	7.2	2.23	1.121	107%	NG
New Outlet								-0.563		:				
3033	3035	142	0.92	0.92	0.002	0.149		0.151	500	2.0	0.86	0.169	89%	OK
3034	3035	83	0.81	0.81	0.001	0.124		0.125	400	2.0	0.74	0.093	135%	NG
3035	3036	85	0.94	2.67	0.005	0.416		0.421	400	10.7	1.71	0.215	196%	NG
3036	3038	169	1.35	4.02	0.007	0.582		0.589	500	8.2	1.74	0.342	172%	NG
3037	3038	278	1.60	1.60	0.003	0.223		0.226		10,4	1.96	0.385	59%	ок
3038	3039	166	1.15	6.77	0.012	0.917	1	0.929	600	28.9	3.69	1.043	89%	ок
New Outlet	•	L						-0.893				1	[[

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Exis	ting Pipe	Specifica	tion	Capa	city
110.		·· _ · _ · _ · _ · ·			Sanitary	Storm	Remain	0.00	D (mm)	3(%)		$Q_2(m^3/s)$	1	Judge
	Stream	Increment	Increment	Total	Sewage	Water	Sewage	$Q_i(m rs)$	U (nau)	\$ (700)	V (1103)	Q2(11 73)	<u> </u>	Judge
						0.000	0.450	0 777		10.9	2.75	1.382	56%	OK
3039	3041	113	0.65	126.30	0.225	0.098	0.450	0.772	800	10.9	2.13	1.302	30%	
New Outlet	3041	155	1.46	1.46	0.003	0.216		0,218	400	27.7	2.76	0.347	63%	OK
3040 New Outlet		100		1.10	0.003			-0.210						
New Ollogi						· · · ·					·			
3041	3062	365	2.30	130.06	0.232	0.337	0.463	1.031	800	2.8	1.39	0.699	148%	NG
New Outlet	•							-0.337						rtour yr
3042		410		5.20	0.009	0.747	ļ	0.756	600	13.4	2.51	0.710	107%	NG
3043	**************************************	98		0.77	0.001	0.117	<u></u>	0.118	400	2.0		0.093	127%	NG
3044			. 2.45	8.42	0.015	1.109		1.124	500	9.9 12.3	1.91 2.41	0.375	300%	NG NG
3045		454	11.51	<u>19.93</u> 4.73	0.035	2.232		2.268	600 400	2.0			789%	NG
3046	3048 3048	<u>263</u> 167	4.73	2.87	0.005	0.459		0.464	400	4.7	1.14		324%	NO
<u>3047</u> 3048			<u> </u>	8.30	0.015	1.238		1.253		2.0		<u> </u>		NO
3048			····· · · · ·	1.83	0.003	0.256		0.259		9.5				NG
3050	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	173	A	11.55	the second s	1.604		1.625		2.0	0.74	0.093		NO
3051	3052	77	0.29	11.84	0.021	1.598		1.619		2.0				NO
3052	3055			33,23	0.059	3.526		3.585		2.0				· NG
3053				0.43	0.001	0.065		0.065						ОК
3054				0.78		0.112		0.113						OK NG
				34.02		3.599		3.660	- (I			OK
3056				2.82				0.432						OK
3057								0.070						OK
3058						÷		0.800						NG
3060							-	4.179						NG
306								4.59						
New Outle			1	1				-4.32	2					
[1	12.00	1.1.1.1
306	2 307	5 514	4 9.30	188.0:	0.33	+	2 0.67					8 0.794	288%	NG
New Outle		· [·	<u> </u>					-1.28					2684	
306								0.19						
306	<u> </u>				••••			0.19	_					
306								0.31				_ 		
306								0.98						
New Out	-i				-			-0.94					, 7	152
306		0 - 41	6 4.6	3 4.6	3 0.00	8 0.66	5	0.67		2.0	0 0.8	6 0.16	399%	NG
306	9 307	0 28	5 3.2	4 3.2	4 0.00	6 0.49	1	0.49						
307	0 307	2 17	6 1.1	2 8.9				1.21						
307								0.10		1		- + · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
307								1.31					-	
307								0.13		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
307 New Out		15 57	4 3.3	14.5	<u>v v.v</u>	1.31	<u></u>	-1.46		· · · ·	1.0	- 0,51	1 1017	1
new Que	<u></u>	-+			-	- <u> </u>	·	-	1					1
307	301	17 41	5 0.1	5 210.1	2 0.37	4 0.02	0.74	18 1.14	2 80	0 2.	0 1.1	8 0.59	3 193%	6 NG
Exs. Out								-0.02	0					
307		17 22	20 1.9	3 1.9	3 0.00	3 0.30	12	0.30		0 9.	.0 1.8	2 0.35	7 86%	6 <u>0K</u>
Exs. Out	ta					_		-0.29	95	·				
										<u></u>			+ ===	
301		79 2	70 2,8	0 214.8	35 0.38	3 0.42	28 0.7			0 2	.0 1.1	8 0.59	3 2669	6 NG
New Ou								-0.42		0 2	.0 0.6	<u>.</u>	3 17119	6 NG
30		13 5.	33 5.3	2 5.3	0.00)9 0.77		-0.70		~ <u></u>			5 1117	
New Ou	iidi			···					<u>" </u>	+				
30	79 30	85 2	33 0.7	6 220.9	0.39	0.10	0.7	87 1.2	38 80	0 2	.0 1.1	8 0.59	-+	6 NG
New Ou								-0.10		<u> </u>				1
30	— · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	82 1	34 0.4	17 0.4	47 0.00	0.0	70	0.0		0 10				6 NG
			70 1.4					0.2	42 40	2 2	.0 0.1	74 0.09	3 2609	6 NG

.

No.	Down	Length (m)	Area	(na)	<u> </u>		Quantity			ung ripe	Specifica	<u></u>	Cap	ncity
	Stream	Increment	Increment	Total	Sanitary	Storne	Remain	Q1(m³/s)	D (mm)	l (%,)	V (m/s)	Q2(m ³ /s)	Q1/Q2	Judge
3082	3084	47	0.21	2.11	Sewage 0.004	Water 0.336	Sewage	0.340	400	2.0	0.74	0.093	365%	NG
3083	3084	212	1.68	1.68	0.003	0.263		0.266	500	2.0	0.86		158%	NG
3084	3085	70		4.00	0.007	0.609		0.616	500	2.0	0.86	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	365%	NG
New Outlet	2002		0.21					-0.594			0.00			
				· •		: .						···		
3085	3104	421	3.12	228.05	0.406	0.446	0.812	1.664	1000	5.8	2.32	1.822	91%	OK
New Outlet								-0.446						
3086	3087	290	2.72	2.72	0.005	0.412	1	0.417	300	6.8	1.13	0.080	522%	NG
3087	3092	95	0.30	3.02	0.005	0.402	1	0.407	400	27.3	2.74	0.344	118%	NG
3088	3089	52	0.36	0.36	0.001	0.056		0.056	300	2.0	0.61	0.043	131%	NG
3089	3092	220	the second s	1.61	0.003	0.225		0.228	400	20.8	2.39		76%	OK
3091	3092	199	5.17	5.17	0.009	0.816	I	0.825	300	3.0	0.75	0.053	1557%	NG
3092	3096	344	4.64	14.44	an amana and	1.832	<u> </u>	1.858	500	4.9	1.35	0.265	701%	NG
3093	3095	327	1.95	1.95		0.291		0.294	300	2.0	0.61	0.043	683%	NG
3094	3095	- 290		2.15		0.326		0.330		6.8	1.13	0.080	413%	NG
3095	3096	267		4.40		0.588	 	0.595	400	5.4	1.22		388%	NG
3096	3097	191	0.38	19.22		2.280		2.314	600	9.9	2.16		379%	NG
3097	3100	30		19.24		2.254		2.288	600	2.0	0.97	0.274	834%	NG
3098	3099	- 91	0.34	0.34		0.052		0.052	300	2.0	0.61	0.043	121%	NG
3099				1.58	1	0.214		0.217	600	8.8	2.04		38%	OK
3100		93		21.60		2.455		2.494	800	2.0	1.18		420%	NG
3101	3102			1.92		0.298		0.302	300	2.0	0.61	0.043	699%	NG
3102				4.12		0.579		0.586	600	8.9	2.05		101%	NG
3103	3104	101	0.82	26.54	0.047	2.921	<u> </u>	2.969	800	2.0	1.18	0.593	500%	NG
New Outlet	Į			· · · · · · · · ·		• •	<u></u>	-2.827	·					
2104		263		267.00	0.450	0.270	0.015	1 742	1000	20	1 13	1.074	16297	NG
3104	+	257	2.41	257.00	0.458	0.370	0.915	1.742 -0.370	1000	2.0	1.37	1.076	162%	NG
New Ouder		107	1.40	1.49	0.003	0.236	+	0.239		2.1	1.21	0.608	39%	
<u>3105</u> 3106				3.31				0.239	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.1	0.86	F		OK NG
	1	210	1.82	3.31	0.000	0.479	·	-0.467		2.0	V.00	0.109	20170	NU
New Outlet		<u> </u>			+			-0.407	·····					
3107	3109	667	11.60	271.91	0.484	1.507	0.968	2.959	1000	3.1	1.70	1.335	222%	NG
New Outlet	i	007	11.00	2/1.71	0.404	1.307	0.300	-1.507		3.1	1.70	1.335	12270	110
3108	+	193	2.23	2.23	0.004	0.353	+	0.357		5.1	1.37	0.269	133%	NG
New Outle	+		1 2.23			0.555		-0.345	4			0.207	13570	
	+				<u> </u>	<u> </u>		-0.345		· · · · · · · · ·				h
3109	3113	456	4.93	279.07	0.497	0.695	0.994	2.185	1000	2.0	1.37	1.076	203%	NG
New Outle	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1					1	-0.695						
3110	1	491	2.69	2.69	0.005	0.374	i	0.378		5.2	1.57	0.444	85%	OK
3111				+				0.673					<u> </u>	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
3112							+	1.330		₽	f			<u> </u>
New Outle		1		T			1	-1.269			l	1		[
				[<u> </u>						
3113	312	7 20	0.50	290.8	5 0.518	0.000	1.036	1.554	1000	2.0	1.37	1.076	144%	NG
Exs. Outle	t							0.000		· · · · ·				
3114	The second states where a	5 579	3.68	3.6	8 0.007		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.501		4.6	1.30	0.255	•	+
3115			- I STATE STATE					0.069		f	1.56			+
3116		3 68	0.32	4.44	1 0.008	0.58		0.589		10.2	t			
3117			· · ·					0.237		2.0			255%	
3118				<u> </u>					1000x 50 0	2.0				
3119								0.505		6.3		·		<u>+</u>
3120		* •	- +					0.911	·····	7.9				
3121								1.946		9.7	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· ····································	
3122								0.400		L	1.61			
3123								0.297		3.2				
3124						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		0.736			*·····································		·	· · · · ·
312		and the second second	· • • - • - •					2.643			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		k · - · · · ·	h
3120	5 312	7 1009	0.00	26.8	4 0.048	2.02	2	2.070		3.2	1.23	0.348	595%	NG
Exs. Outie	4	1	1	1	1	1	1	-1.926	SI	I	1	1	i	1

)

)

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Exis	ing Pipe	Specifica	tion	Capa	ity
110.	. •				Sanitary	Storm	Remain	<u>a.</u>]	r					
	Stream	Increment	Increment	Total	Sewage	Water	Sewage	Q;(m*/s)	D (mm)	I (‰)	V (m/s)	Q2(m³/s)	Q_1/Q_2	Judge
3127	3152	97	0.05	317.74	0.566		1.131	1.697						
is. Outer													12.00	2.9
3128	3129	254	2.27	2.27	0.004	0.350		0.354	300	8.2	1.24	0.088	403%	NO
3129		71	1.33	3,60	0.006	0.537		0.544	400	2,0	0.74	0.093	584%	NO
3130	3131	201	1.00	1.00	0.002	0.145		0.146	400	8.9	1.56		-75%	OK
	3136		* · · *	6.00	0.011	0.849		0.859	500	2.0	0.86		509%	NG
3132	3133	124	0.60	0.60	0,001	0.090		0.091	300	9.6	1.34		96%	OK
3133				1.00	0.002	0.143		0.145	400	9.4	1.61	0.202	72%	OK
3134	3135	~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~		1.16	0.002	0.187	·	0.189	400	2.6	0.85	0.107	177%	NG
3135	3136		0.05	2.21 12.31	0.004	1.557		1.579	400	9.4	0.74	0.093	372%	NG NG
3136	3141 3138	287	3.02	3.02	0.022	0.451	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.456	500	8.5	1.77	0.348	131%	NO
3137 3138	3130			3.62	0.005	0.508		0.450	600	2.0	0.97	0.274	188%	NG
3139	3140	+	4.10	4.10	0.007	0.669	<u> </u>	0.515	400	7.3	1.42	0.178	379%	NG
3140	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	+	+	8.11	0.014	1.110	}-	1.125	800	2.0	1.18		190%	NG
3141	3142		+	20.85		2.528	<u></u>	2.565	800	2.0	1.18		432%	NG
3142	3148		1.25	22.10		2.440		2,479	800	6.9		the second se	225%	NO
3143	3144		1.39	1.39		0.204	<u> </u> ,,	0.207	300	16.9	1.78			NG
3144	3145			3.15		0.444	İ	0.450	400	8.9	1.56			NO
3145	3147			9.13	_	1.166		1.183	500	6.5	1.55		389%	NG
3146	3147		<u> </u>	0.70		0.102		0.103	600	4.3	1.42		26%	OK
3147	3148			17.27	0.031	1.863		1.894	600	4.6	1.47	0.416	456%	NG
3148				40.56	0.072	3.922		3.994	1000	4.6	2.07	1.626	246%	NG
3149		218	0.70	0.70	0.001	0.100		0.102	300	15.1	1.68	0.119	86%	OK
3150	3151	404	3.47	4.17	0.007	0.551		0.559	400	2.7	0.86	0.108	517%	NG
3151	3152	2 43(2.30	47.03	0.084	4.055	i	4.139	1000	2.0	1.37	1.076	385%	NG
Exs. Outlet		<u> </u>				ļ	1	-3.887				-	ļ	
3152	3154	4 4	0.06	364.8	0.650		1.299	1.949				+		· ·
3153		4 46	4 1.32	1.32	2 0.002	0.18	¥	0.188		2.0	0.74	0.093	202%	NG
Exs. Outle							· ·	-0.181	<u> </u>		<u> </u>	1		+ • • •
2164	315	7 2	2 0.01	366.1	5 0.652		1.304	1.956				+		<u> </u>
3154		4	4 0.01	500.1	0.052		1.50	1.950	<u>'</u>		ļ			1 ::
3155	315	6 53	7 3.38	3.3	8 0.006	0.46		0.467	7 300	8.3	1.2	5 0.088	529%	NG
3156				· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		0.790		-				NG
Exs Oute		1			1			-0.759			·····	<u> </u>	0.00	1
233 (406	<u></u>		+		-	1	+	-0.75	4		╂			
3157	7 316	4 18	1 0.70	373.6	9 0.66	5	1.33	1 1.990	5			† :		†
								1				· • • • · · · · · · · · · · · · · · · ·	-	
315	8 315	9 17	5 1.4	1 1.4	1 0.00	0.22	5	0.22	8 300	2.8	3 0.7	2 0.05	448%	NG
3159					2 0.00		1	0.33		} .	+			
316			ter all and and and the second	- +		2 0.20	0	0.20		<u> </u>	0.7	4 0.09	3 217%	
316	- +	3 19	4 5.5	D 8.9			2	1.24	8 600	2.(0.9	7 0.27	455%	N
316							··· •	0.40						
316	3 316	4 18	9 0.8	0 12.2	7 0.02	2 1.56	7	1.58		4.2	2 1.4	1 0.39	9 399%	6 NC
Exs. Outle	a							-1.52	4		_		<u> </u>	<u> </u>
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·										 	!		+	- -
316	4 317	43	9 3.7	0 389.6	6 0.69	4	1.38	8 2.08					-	
316	5 316	6 47	4.0	5 4.0	5 0.00	7 0.56	7	0.57	4 300	9.	1 1.3	1 0.09	3 6209	6 N
316								0.62					3 14529	
316				····		1		0.74		4				
316			• - +		·			0.82						
316						a na si sa sa sana na sara sa sara		0.72						
Exs. Out		1		+		1	1	-0.69	·				1	1
	-			1							1		1	1
317	0 To ST	P 9	30 0.0	0 396.4	0.70	6	1.41	2 2 11	8		<u> </u>			1
400		the second se	24 5.7	0 5.3	70 0.01	0 0.97	16	0.98	6 200	41.	6 2.1	3 0.06	7 14749	6 N
400			54 2.9	0 8.0	50 0.01	5 1.42			3 300	46.	8 2.9	6 0.20	9 6909	6 N

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Exis	ting Pipe	Specifica	ition	Cap	acity
	Stream		Increment	Tota!	Sanitary	Storm	Remain	Q.(m ³ /s)	D (mm)	1(%)	V (m/s)	Q2(m ³ /s)	0,/0,	Judge
CLASS					Sewage 0.033	Water	Sewage	0.033		- (07	. (X 1(111-7)		
Shkoza 4003	4003	837	14.60	21.60	0.033	2.554		2.625	400	8.0	1.48	0 186	1411%	NG
4003	4004	46	÷	21.00	0.071	2.556	·· ··· ··· ·····	2.627	300	73.1	3.70	0.160		NG
nFlow Area	4005		10.78	10.78	0.019			0.019					100070	
4005	4006	637	·	4.60	0.027	0.604		0.630	300	17.5	1,81	0.128	493%	NG
4006	4007	34	•···	26.80	0.099	3.083		3.182	300	11.7	1.48		3041%	
New Outlet			ŧ↓				_ .	-2.886						
4002	4011	206		20.22	0.103	0.365	0.206	0.674	400	8.1	1.49	0.197	26.007	10
4007	4011 4010	295 147		29.22 0.72	0.001	0.107	0.200	0.108		10.2	1.38	0.187	360% 111%	NG NG
4010	4011	538	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	12.50		1.613		1.635		15.7	2.08	0.261	625%	NG
4011	4012	74	·	44.40		2.211	0.258	<u></u> *	3	7.6	1.44		1436%	NG
Exs. Outlet							· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-2.211	•		· • • • • • • • • • • • • • • • •			
4012	4013	162	2.25	46.65	0.133	0.361	0.266	0.760	400	9,2	1.59	0.200	380%	NG
Exs. Outlet								-0.361						
4013	4015	156	1.56	48.21	0.136	0.251	0.271	0.658	400	5.1	1.18	0.148	444%	NG
4014	4015			2.17	J	0.290		0.294	400	15.6	2.07	0.260	113%	NG
4015	4017	+		53.06		0.917				12.0	1.82	0.229	590%	NG
New Outlet								-0.917		-				
4016	4017	913	12.80	12.80	0.022	1.523	0.044	1.590	800	22.8	3.97	1.996	80%	OK
New Outlet								-1.523						
4017	4024	154	0.88	66.74	0.168	0.130	0.336	0.633	800	20.1	3.73	1.875	34%	ок
New Outlet			1					-0.130						
4018	4021	313	5.26	5.26	0.009	0.788		0.797	300	17.2	1.79	0.127	630%	NG
4019			+	1,00		0.168		0.169	-	2.0		0.043		NG
4020	4			2.03		0.278		0.281	+ ·		· · · · · · · ·			
4021	4022			7.64				1.123	400	24.8	2.61	0.328		NO
4022	4023	36	0.53	8.17	0.014	1.169		1.183	400	55.5	3.90	0.490	241%	NG
New Outlet								-1.140)					
InFlow Area	4023	}	4.01	4.01	0.007	-		0.007	,					
4023	4024	44	5 4.60	12.77	0.029	1.543	0.058	1.631	400	9.1	1.58	0.199	821%	NG
New Outlet	ı							-1.543				L		
												1 2 6		
4024		5 170	0.88	80.39	0.198	0.129	0.397		-	10.5	2.70	1.357	53%	OK
New Outle	L	· i · · · · ·					+	-0.129	1			}		
InFlow Area	402	5	7.30	7.30	0.013			0.013		· · · ·		†		
4025	4028	3 190	6 0.97	81.30	5 0.213	0.140	0.426	0.779	800	22.4	3.94	1.980	39%	OK
New Outlet	۱ ۱		1	ļ				-0.140	<u> </u>					
Student's	4020	<	29.50	ļ	0.028	<u> </u>	+	0.028	2	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		<u> </u>		· · · · · · · ·
4026				+			;[1.474		30.2	2.88	0.362	407%	NG
New Outle	+		0 16.64	14.4				-1.328						
4027	402	8 30	5 1.50	13.74	1 0.051	0.207	0.103	0.361	500	7.5	1.67	0.328	110%	NG
New Outle							1	-0.207		<u> </u>		ļ		
			1	ļ	1	<u> </u>	l	<u> </u>	ļ		_		 	L
InFlow Are			14.00	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		• ·	<u> </u>	0.024		ļ				
4028	·	4 18	3 0.85	95.9:	s 0.290	0.124	0.580			2.0	1.18	0.593	168%	NG
New Outle	* 	+		<u> </u>	· · ·	<u> </u>		-0.124	•	·			<u> </u>	
4029	403	0 3	2 1.41	1.4		0.21	3	0.22	I 300	57.6	3.28	3 0.232	95%	OK
4030	0 403			· · ·	3 0.006	0.50	>	0.51	5 400	6.9	1.38	0.173	297%	NG
4031	403	6 17		·			4	0.59		·				
4032			7 0.65	0.6				0.100						
403	3 403	4 15	3 0.88	1.5	3 0.003	0.21	8	0.220	oj 300	23.5	5 2.10	0.148	3 148%	NG

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Exis	ting Pipe	Specifica	ation	Сара	ity
			Increment	Total	Sanitary	Storm	Remain	Q1(m ³ /s)	· - · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1(%)		Q2(m ³ /s)		ludge
					Sewage	Water	Sewage	and the second					1	
4034	4035	169	4.18	5.71	0.010	0.826		0.836	400	20.1	2.35		283%	NG
4035	4036		0.27	5.98	0.010	0.846		0.856	500	12.7	2.17		201%	NG
4036	4045	343	2.64	12.73	0.022	1.574		1.596	500	29 5	3.30	A ALL DOT AND A REAL PROPERTY OF	246%	NG
4037	4038	175	2.49	2.49	0.004	0.365	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.369	300	18.2	1.85	0.131	282%	NO
4038	4041	89		3.16	0.005	0.444		0.450	400	26.9	2.72	0.342	132%	NG
4039	4040	119	0.88	0.88	0.002	0.132		0.134	300	47.0	2.97		64% 170%	OK
4040	4041	50	£		0.002			0.158	400	2.0	0.74	0.093	239%	NG
4041	4042	210		4.90	0.008	0.686		0.694	400	19.5	2.31		315%	NO
4042	4045	10	0.01	4.91	0.009	. 0.084		-0.667	500	3.4	1.12	0.220	31376	NG
New Outlet	4044			0.55	0.001	0.083		0.084	300	42.5	1 02	0.199	42%	ОК
4043	4044	119	·····	0.55		0.085		0.184	400	16.9	2.82		68%	OK
4044	4045	259	0.01	1.30	0.002	0.164		-0.177	400	10.9	2.13	0.270	0070	
New Outlet								-0.177				i		
40.45	4053	231	1.43	20.43	0.035	0.222	0.071	0.328	500	4.3	1.26	0.247	133%	NG
4045	4055	231	1 1.45	20.43	0.035	0.222	0.071	0.320		4.5	1.20	0.241	13376	nu
4046	4047	168	1.02	1.02	0.002	0.163	<u>}</u>	0.165	300	2.3	0.66	0.047	353%	NG
4046	4047	161	<u></u>	2.26		0.336	<u> </u>	0.340	400	2.0			365%	NG
4047	4048			11.40			+	1.452	500	30.2				NG
New Outlet		72.)			0.020		t	-1.393			,	+		
4049	4050	197	0.88	0.88	0.002	0.127		0.129		31.4	3.41	0.670	19%	OK
New Outlet	4030		1				<u>}</u>	-0.124	• •					
		<u> </u>		├──		+-	f		t		t	<u> </u>	<u>↓</u>	<u></u>
4050	4051	253	2.78	15.06	0.026	0.428	0.052	0.506	400	7.1	1.40	0.176	288%	NG
Exs. Outlet		4.3.	1 2.70	1		+	1	-0.428		· · · · ·			20070	
EXS. QUIRT	<u> </u>					<u> </u>		0.120				1 2		
4051	4052	354	6.88	21.94	0.038	1.01	0.076	1.129	400	2.8	0.88	0.111	1021%	NG
	1		21.39					0.037			0,00	1	102170	
InFlow Area 4052	4053						0.178			9.9	2.10	5 0.611	351%	NG
4053	4054		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				+							+
New Outlet	+	<u></u>	- 0.50			1	1 0.200	-2.039						1
1101 0100	+-			1		1.	<u> </u> .		:		<u>-</u>			<u> </u>
4054	4056	5 11	5 0.31	146.9	8 0.415	5 0.04	0.83	1.293	800	2.0	1.18	0.593	218%	NG
New Outlet	+	1						-0.041		+	1		1	1
4055		5 26	5 2.53	3 2.5	3 0.004	0.38	8	0.39		8.6	1.7	8 0.350	112%	NG
New Outlet	+	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					·	-0.379		t				
	+			1	·	· • • • • •	- <u>-</u>			†		<u> </u>	1	1.
4056	406	9 9	9 0.34	149.8	5 0.420	0.05	2 0.84	1 1.31	3 800	2.0	1.1	8 0.593	221%	NG
New Outle	*			1			-	-0.05		†	1	1		
4057		9 6	2 0.5	0.5	0 0.00	1 0.07	7	0.07	- · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.0	0.7	4 0.093	84%	OK
4058	+		8 1.2	-+			6	0.20						
4059	***							1,40						
New Outle		-f			-		1	-1.35		1	1	1	1	\uparrow
	· [· · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1	·		-1	1	1	1	1	1		:	1	1
4060	406	2 2	5 0.0	3 159.2	4 0.43	7 0.00	5 0.87	3 1.31	5 800	2.0	1.1	8 0.59.	3 222%	NG
Exs. Outle	4		T					-0.00	5	T				
4061	406	2 71	2 4.9	4 4.9	4 0.00	9 0.63	1	0.64	0 400	5.1	7 1.2	5 0.15	407%	NG
Exs. Outle	a l							-0.61	4	1				
											1			
4062	2 406	4 8	8 0.2	7 164.4	5 0.44	6 0.04	1 0.89	2 1.37	8 800) 2.0	0 1.1	8 0.59	3 232%	6 NG
New Outle	a			_				-0.04	1					
406	3 406	4 25	8 2.0	7 2.0	0.00	4 0.31	8	0.32	1 600) 2.	0 0.9	7 0.27	4 117%	6 NG
New Outle	a				1			-0.31	0					
				1										
406	4 406	8 9	0.3	1 166.8	3 0.45	0 0.04	7 0.90	0 1.39	7 800	2.	0 1.1	8 0.59	3 236%	6 NG
Exs. Outle	et .							-0.04	7		T		I	
406	5 406	8 40	51 3.6	4 3.6	64 0.00	6 0.51	3	0.51	9 600	3.	6 1.3	0 0.36	8 1419	6 NG
Exs. Outle	et	1		1		<u> </u>		-0.50	0	1	1	-		
	1	-			T									
406	8 407	0 10	6.0 8	0 171.2	0.45	8 0.11	7 0.91	5 1.49	0 800	2.	0 1.1	8 0.59	3 251%	6 NC
400														

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)	<u></u>	Sewage	Quantity	·······	Exis	ting Pipe	Specifica	tion	Cap	acity
	Stream	Increment	Increment	Total	Sanitary	Storm	Remain	$\Omega_{1}(m^{3}/s)$	D (mm)	! (%,)		Q ₂ (m ³ /s)	`` `	Judge
4069	4070	77	0.38	0.38	Sewage	Water	Sewage							
4009 New Outlet	4070	11	0.38	0.38	0.001	0.058		0.059 -0.057	400	5,1	1.18	0.148	40%	OK
INCW Culder								-0.057	·····					
4070	4078	179	1.02	172.67	0.460	0.149	0.920	1.529	800	5.9	2.02	1.015	151%	NG
New Outlet								-0.149					:	
4071	4073	155	1.15	1.15	0.002	0.170		0.172	800	6.4	2.10	1.056	16%	OK
4072	4073	58	0.28	0.28	0.000	0.043		0.044	400	2.0	0.74	0.093	47%	OK
4073		176		2.64	0.005	0 392		0.397	500	10.7	1.99	0.391	102%	NG
4074	4075	94	0.45	0.45	0.001	0.068		0.069	400	5.3	1.21	0.152	46%	OK
4075	4077	74	<u>↓</u>	3.49	0.006	0.503	_	0.509	600	8.1	1.95	0.551	92%	OK
4076	1	334	1.20	1.20	0.002	0 163		0.166	500	8.9	1.81	0.355	47%	OK
4077	4078	94	0.58	5.27	0.009	0.732		0.741	800	2.0	1.18	0.593	125%	NG
New Outlet		ł			i			-0.714	···-					
4078	4102	191	1.83	179.77	0.472	0.290	0.945	1.707	800	7.9	2.34	1.176	145%	NG
New Outlet								-0.290				1		
4079	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	107	1.37	1.37	0.002	0.226		0.228	400	2.0	0.74	0.093	245%	NG
4080		256		4.09	0.007	0.601		0.608	400	7.7	1.45		334%	NG
4081	4082		0.95	0.95		0.140		0.141	800	13.9	3.10	1.558	9%	OK
4082				6.22		0.848		0.859		10.3	2.67		64%	OK
4083				0.64		0.098		0.099	400	-32.5	2.99		26%	OK
4084				3.75		0.573	Ļ	0.579		2.0			343%	NG
4085				11.04		1.406		1.425		2.0				NG
4086				3.57		0.573		0.579		10.1	2.64		44%	OK
4087		.		14.87		1.838		1.864		· · · · · · · · · · · · · ·			314%	NG
4090				1.27		0.204		0.206			<u>{</u>		. 35%	OK
4091				16.57		1.984		2.013						NG
4092				1.16		0.171		0.173						OK
4093				0.31		0.048		0.048						OK
4094				1.86		0.286		0.290					49%	OK OK
4096				3.38		the second se		0.037						NG
4097				22.18				2.508			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	the state of the second second	NG
4098				2.50		0.396		0.401		· · · · ·	· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			NG
4099				25.03		2.724		2.767	1		The second second			NG
4100						0.160		0.162						OK
4101				27.40				2.876				1.076	267%	NO
New Oute	1			ŀ			1	-2.733	k					:
				_				-	1			<u> </u>		
4102	2 410-	1 73	3 0.29	207.46	0.520	0.045	1.041	1.606	800	11.6	2.8	1.423	113%	NG
Exs. Outle		1		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1	· · ·	-0.045		·	L		<u> </u>	
410.		4 36	2.90	2.90	0.005	0.426	j 	0.431		2.4	0.8	0.102	423%	NG
Exs. Outle	*			·····	_	<u> </u>	· · · ·	-0.416	<u></u>	<u> </u>	<u> </u>	·		
410	411	1 420	2 00	1 012 1/		0.401	1.0//		000		1.0	0.014	2450/	NG
410-		0 420	0 2.80	213.16	0.530	0.401	1.060	- 		3.8	1.62	0.814	245%	NG
New Outle 410:		5 62	2 0.54	0.54	0.001	0.083		0.084		12.9	2.18	0.428	20%	ОК
410				·	- t	<u> </u>		0.829						
410				+		+	+	1.218	- <u>+</u>	·	1			+
New Oude		<u> </u>	1	1		1	<u> </u>	-1.193		†	1	1		
410		9 38-	4 5.70	5.70	0.010	0.828	3	0.838	+	2.3	0.92	0.181	464%	NG
410	9 411	0 9				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		0.886	600	2.0	0.9	0.274	323%	NG
New Outle	et			L				-0.85	J	· ·				
			<u> </u>		<u> </u>			-		ļ	<u> </u>	l		
411	0 411	8 9	5 0,35	230.14	4 0.550	0.053	1.100	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		2.0	1.3	7 1.076	158%	NG
New Out	et							-0.053						ļ
		_		ļ	<u> </u>	 	ļ		_					
411			- i		- <u>}</u>		5	0.218) 34,2	4.8	7 2.448	9%	OK
InFlow Ar			8.38					0.015		<u></u>	1	1	1000	
4 4 -		25	8 9.88	s] 11.34	ti 0.03 4	1.564	11	1.598	800) 13.9	3.10	0] 1.558	3 103%	NG
411 Exs. Out					0.03			-1.49						+

)

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Exis	ting Pipe	Specifica	tion	Cap	acity
:	Stream	Increment	Increment	Total	Sanitary Sewage	Storm Water	Remain Sewage	Q ₁ (m³/s)	D (mm)	l (‰)	V (m/s)	Q2(m³/s)	Q_1/Q_2	Judge
				· .		1.		- 11 A						
4113	4114	177		14.73	0.040	0.539	0.080	0.660	500	2.2	0.90	0.177	373%	NG
4114	4115	325	8.68	23.41	0.055	1.670		1.725	500	.13.9	2.10	0.412	418%	NG
4115	4117	166	£.,		0.056	1.664	·	1.721	500	2.0	0.86	0.169	1019%	NG
4116	4117	289	L		0.003	0.255		0.258	200	2.4			1607%	NG
4117	4118	80	0.36	26.19	0.060	1.872		1.932	500	5.1	1.37	0.269	718%	NG
New Outlet			· · · ·					-1.752		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
InFlow Area	4118	· · · ·	4.10	4.10	0.007	•		0.007						
4118	4120	447	8.80	265.13	0.633	1.245	1.265	3.142	1000	4.2	1.98	1.555	202%	NG
New Outlet]			· ·		-1.245						
4119	4120	150	0.82	0.82	0.001	0.121		0.123	400	6.6	1.35	0.170	72%	OK
New Outlet	<u></u>	ļ						-0.118				[
Selita	4120	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	35.60		0.044		· · · ·	0.044				[
4120	4122	583	2.62	268.57	0.683	0.351	1.365	2.399	1000	6.6	2,48	1.948	123%	NG
New Outlet		I	[-0.351						
4121	4122	223	2.72	2.72	0.005	0.424		0.429	300	14.7	1.66	0.117	365%	NG
New Outlet		[1	1				-0.415						
												· · ·		
4122	4132	234	4.20	275.49	0.695	0.652	1.389	2.736	1000	2.0	1.37	1.076	254%	NG
Exs. Outlet								-0.652			·			
4123	4124			* · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				0.183		2.7	0.71	0.050	365%	NG
4124	4125	548	6.00	7.10	0.012	0.926		0.938	400	6.9	1.38	0.173	541%	NG
4125								1.347		18.4	2.61		263%	NG
4126	f			<u> </u>				0.977		9.0			495%	NG
4127			+					1.799		7.6			2139%	NG
4128								1.857		11.6		+		NG
4129				And 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1		+	+	3.155		37.6	3.21	0.403	782%	NG
4130							+	0.851	400	33.5	3.03	0.381	224%	NG
4131	4132	213	3 0.90	35.10	0.061	3.604	·	3.665		2.0	0.74	0.093	3941%	NO
Exs. Outlet	2	┨		 		ļ		-3.482	! 	 		ļ		
4132	To STI	, ,	0.00	310.59	0.755	; 	1.51	2.266	1000	2.0	1.37	1.076	211%	NG

Table 7.4.2 Study on Existing Sewer Improvement (Combined Case-1 : New Combined Sewer)

Sanitary Sewage Flow

Sanitary Sewage per Capita

440 liter/day (Hourly Maximum)

Storm Water Flow

)

Storm Water From			
Rainfall Intensity Formula	-	2750	(Return Period : 4 Year)
For Main Pipe (D≧ 500)		L + 17	
Rainfall Intensity Formula	=	2520	(Return Period : 2.5 Year)
For Small Pipe (D≦450)		t + 17	-
Runoff Coefficient		0.5	
Inlet Time	. 🛥	5 min	
Assumed Average Velocity	=	1.5 m/sec	
the second s		1	and the second

×

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Plat	nned Pipe	Specifica	ition	Cap	acity
	Stream	Increment	Increment	Total	Sanitary	Storm	Remain	Q,(m ³ /s)	D (mm)	I (‰)	V (m/s)	Q2(m ³ /s)	Q_1/Q_2	Existing
2001	2008	725	24.00	24.00	Sewage	Water	Sewage							New
3001	3008 3004	725	24.00 5.80	5.80	0.043	3.045	Ì	3.088 0.893	1,000	18.2	4.12		95%	New
3002 3003	3004	108	0.35	0.35	0.010	0.053		0.053	400	17.8		1.235	72%	New
3003	3004	42	0.10	6.25	0.011	0.033		0.947	600	57,1	1.88 5.19	0.236	23%	
3004	3006	203	1.43	1.43	0.003	0.206		0.209	450	9.8	1.77	0.282	65%	New
3005	3007	130	0.45	1.45	0.003	0.200		0.259	400	49.2	3.68	0.262	74% 56%	New
3007	3008	25	0.03	8.16		1.199		1.213	1,100	2.0	1.45	1.378		
3008	3009	82	1.57	33.73	0.060	4.156		4.216	1,400	6.7	3.13	4.818	88% 87%	
3009	3011	215	8.12	41.85	0.075	4.786		4.860	1,300	13.9	4.29	5.694	85%	New
3010	3011	152	1.14	1,14		0.168		0.170	400	12.4	1.85	0.232	73%	New
3010	3013	66	0.20	43.19		4.838		4.914	1,200	21.2	5.02	5.677	87%	
3012	3013	149	0.90	0.90		0.133	·	0.135	400	7.3	1.42	0.178	75%	New
3012	3013	58	1.48	45.57	0.002	5.016		5.097	1,400	10.3	3.88	5.973	85%	
3013	3015	221	2.25	2.25	0.004	0.321		0.325	450	20.3	2.55	0.406	80%	
3015	3016		4.27	6.52	0.012	0.906		0.917	900	3.4	1.66	1.056	87%	New New
3015	3017	180	2.94	9.46		1.225		1.242	1,000	2.7	1.59		99%	New
3017	3021	352	7.25	62.28		6.163		6.273	1,400	13.9	4.50		91%	
3018	3019	227	2.42	2.42		0.377		0.382	700	2.0	1.08	0.416	92%	New
3019	3020	558	15.68	18.10		2.252	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.284	1,000	11.9	3.33	2.615	87%	New
3020	3021	308	2.50	20.60	The same and service reality	2.307		2.344	1,300	2.9	1.96	2.602	90%	New
3021	3025	132	0.60	83.48		7.951		8.100	2,000	3.0			97%	New
3022	3023	120		1,05		0.158		0.160	400	12.5	1.85	0.232	69%	
3023	3024	268	1.93	2.98		0.433		0.438	500	19.0	2.65		84%	
3024	3025	93	0.13	3.11		0.399	•	0.404	600	20.4	3.10			Existing
3025	3026			86.89		8.134		8.289	1,700	7.9	3.86		95%	New
3026	3027	190		89.39		7.959		8.118	1,400	24.7	6.00		88%	New
3027	3029		0.20	89.59		7.830		7.990	1,500	18.3	5.41	9.560	84%	
Exs Outlet						,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,		-7.511						
InFlow Area	3028	·	4.05	4.05	0.007	-		0.007	· · ·			 		
3028	3029		7.00			0.955	0.039	1.014	800	14.7	3.19	1.603	63%	Existing
Exs. Outlet								-0.955						
		<u> </u>		L								1		
3029	3032	256	3.20	103.84	0.185	0.493	0.370	1.047	800	15.2	3.24	1.629	64%	Existing
New Outlet	0000	100					 	-0.493		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
3030	3031	402	5.91	5.91	0.011	0.852	.	0.862	700	11.4	2.57	0.989	87%	New
3031	3032	305	5.28	11.19	0.020	1.429	·	1.449	800	19.0	3.63	1.825	79%	New
New Outlet				l				-1.390				<u> </u>		
3032	3039	370	3.85	118.88	0.212	0.563	0.423	1.198	900	7.2	2.41	1.533	78%	New
New Outlet		1	1				<u> </u>	-0.563			t	1		
3033	3035	142	0.92	0.92	0.002	0.149		0.151	500	2.0	0.86	0.169	89%	Existing
3034	3035			0.81		0.124		0.125	450	2.0			98%	
3035	3036				<u> </u>	0.416		0.421	600	10.7	2.25	·-·	66%	+ · · · · · · · · · · · ·
3036	3038					0.582		0.589		8.2	have a second se	i • - •		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
3037	3038		÷			0.223	1	0.226	500		+	+		Existing
3038	3039	a second second second	and the second second second	···			r	0.929			3.69			Existing
New Outlet		T	T	1	T			-0.893	· · · · ·			T	ř	<u> </u>

3

No.	Down [Length (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Plan	ned Pipe	Specifica	tion	Capa	acity
		Increment		Total	Sanitary Sewage	Storm Water	Remain Sewage	Q1(m³/s)	D (mm)	I (%,)		Q2(m³/s)		Existin New
†														
3039	3041	113	0.65	126.30	0.225	0.098	0.450	0.772	800	10.9	2.75	1.382	56%	Existin
ew Outlet					0.003	0.016		-0.098	400	22.1	0.76	0.247	6796	Dulatia
3040	3041	155	1.46	1.46	0.003	0.216	Į	0.218	400	27.7	2.76	0.347	0,5%	Existin
ew Outlet								-0,210				L		
3041	3062	365	2.30	130.06	0.232	0.337	0.463	1.031	1,000	2.8	1.62	1.272	81%	New
ew Outlet						<u>_</u>		-0.337						
3042	3044	410	5.20	5.20	0.009	0.747		0.756		13.4	2.79		70%	New
3043	3044	98	0.77	0.77	0.001	0.117	ļ	0.118		2.0	0.80		93%	New
3044	3045	221	2.45	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.015	1.109		1.124		9.9	2.62		85%	New
3045	3052	454	11.51	19.93	0.035	2.232		2.268		12.3	3.39		85%	New
3046	3048	263 167	4.73	4.73	0.008	0.726		0.734		4.7	1.65		91% 73%	New New
3047 3048	3048 3050	58			0.005	1.238		1.253		2.0	1		91%	
3049	3050	272	1.83		0.003	0.256		0.259		9.5	1.75		93%	New
3050	3051	173	1.42			1.604		1.625		2.0			93%	New
3051	3052	77	0.29	11.84	0.021	1.598		1.619		2.0				
3052	3055	174	1.46	+		3.526		3.585		2.0	long water of the second			
3053	3054	118				0.065		0.065		2.0			70%	
3054	3055	98				0.112		0.113		6.7			37%	
3055	3060					3.599		3,660		2.0	1.87		97% 100%	
3056	3059							0.432		13.2				
3057	3059 3059	and the second				0,069		0.070		2.0				
3058 3059	3059							0.800		8.8				
3060	3061							4.17						
3061	3062							4.590						
New Outlet				1				-4.32						
			·				1			ļ	<u> </u>			
3062	3075	5 514	9.30	0 188.0	0.335	1.28	2 0.67			3.6	2.0	7 2.341	98%	New
New Outlet		ļ	ļ					-1.28						
3063	306							0.19						
3064								0.19						Existi
<u>3065</u> 3066							and one of the second s	0.30						6 Existi
3067	<u> </u>		a name to according a				-+	0.98		+				+
New Outlet								-0.94						
3068	+ · · · ·	0 41	6 4.6	3 4.6	3 0.00	8 0.66	5	0.67		2.0) 1.2	7 0.80	83%	6 Nev
3069	<u>+</u>					6 0.49	1	0.49	7 800	2.8	3 1.3	9 0.69	71%	Nev
3070	307	2 17	6 1.1	2 8.9	9 0.01	6 1.20	1	1.21						_
3071				_				0.10						
3072	- i			- · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				1.31			~ t			
3073								0.13				•		
3074		5 57	4 3.3	6 14.3	0 0.02	5 1.51	3	-1.46		1 .	1 2.5	7 2.01	B <u>76</u> %	6 Nev
New Outle	<u>-</u>								14	<u>+</u>				
307	5 307	7 41	5 0.1	5 210.1	2 0.37	4 0.02	0 0.74	18 1.14	2 1,10	2.0	0 1.4	5 1.37	8 83%	6 Ner
Exs. Outle	•t	+			-			-0.02						
3070		7 22	0 1.9	3 1.9	3 0.00	3 0.30)2	0.30	6 50	9.	0 1.8	2 0.35	7 869	6 Exist
Exs. Outk	et							-0.29	>5				<u> </u>	
307	7 307	19 27	0 2.8	30 214.8	5 0.38	3 0.42	28 0.76	55 1.57	15 1,20	0 2.	0 1.5	4 1.74	2 909	6 Ne
New Outle			2.0	1 214.0	·	0.42	<u></u>	-0.42			<u></u>	- 1.14	~ ,0/	
307		19 53	3 5.3	32 5.3	2 0.00	9 0.72	28	0.73		0 2.	0 1.2	7 0.80	8 919	% Ne
New Outle								-0.70			1	1 0,00	<u>+ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~</u>	
		-+			1	-			+		1	-	+	
307	9 308	35 2	3 0.1	76 220.9	0.39	0.10	0.7	87 1.28	38 1,10	0 2.	0 1.4	15 1.37	8 939	% Ne
New Out					1		_	-0.10	08					
308		32 1	34 0.4	47 0.4			70	0.0						
308	1 304	32	70 1.4	43 1.4	43 0.00)3 0.24	40]	0.24	42] 60	0] 2.	.0 0.9)7 0.27	4 889	6 Ne

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Plar	ned Pipe	Specifica	tion	Cap	
1 1 1 1	Stream	Increment	Increment	Total	Sanitary Sewage	Storm Water	Remain Sewage	Q1(m³/s)	D (mai)	l (‰)	V (m/s)	Q2(m³/s)	Q_1/Q_2	Existin New
3082	3084	47	0.21	2.11	0.004	0.336		0.340	700	2.0	1.08	0.416	82%	New
3083	3084	212	1.68	1.68	0.003	0.263		0.266	600	2.0	0.97	0.274	97%	New
3084		70	0.21	4.00		0.609	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.616	900	2.0	1.27	0.808	76%	New
New Outlet								-0.594	·····	· · · · · · · · · · · · ·				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
3085	3164	421	3.12	228.05	0.406	0.446	0.812		1,000	5.8	2.32	1.822	91%	Existin
New Outlet								-0.446						
3086	3087	290		2.72	0.005	0.412		0.417	600	6.8	1.79	0.506	82%	New
3087	3092	95		3.02	0.005	0.402		0.407	450	27.3	2.96	0.471	87%	New
3088	3089	52	1 0.36	0.36	0.001	0.056	İ	0.056	350	2.0	0.68	0.065	86%	New
3089	3092	220		1.61	0.003	0.225		0.228	400	20.8	2.39	0.300	76%	Existin
3091	3092	199	5.17	5.17	0.009	0.816		0.825	900	3.0	1.56	0.992	83%	New
3092		344	4.64	14.44	0.026	1.832	L	1.858	1,100	4.9	2.28	2.167	86%	New
	3095	327		1.95		0.291	. :	0.294	700	2.0	1.08	0.416	71%	New
3094	3095	. 290		2.15		0.326		0.330	600	6.8	1.79	0.506	65%	New
3095	3096	267		4.40		0.588		0.595	700	5.4	1.77	0.681	87%	New
3096	3097	191		19.22	0.034	2.280		2.314	1,000	9.9	3.04	2.388	97%	New
3097	3100			19.24	0.034	2.254		2.288	1,400	2.0	1.71	2.632	87%	- New
3098	3099			0.34		0.052		0.052	350	2.0	0.68		80%	New
3099	3100			1.58		0.214		0.217	600	8.8	2.04	0.577	38%	Existi
3100	3103	93		21.60	0.038	2.455		2.494	1,400	2.0	1.71	2.632	95%	New
3101	3102	230	1.92	1.92	0.003	0.298		0.302	700	2.0	1.08	0.416	73%	New
3102	3103	239	2.20	4.12	0.007	0.579		0.586	700	8.9	2.27	0.874	67%	New
3103		101	0.82	26.54	0.047	2.921	ţ	2.969	1,500	2.0	1.79	3.163	94%	New
New Outlet	t							-2.827		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
3104	3107	257	2.41	257.00	0.458	0.370	0.915	La		2.0	1.54	1.742	100%	New
New Outlet			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	ļ				-0.370	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					
3105	+	1		i	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.236		0.239		2.1	1.21	h	39%	Exista
3106		210	1.82	3.31	0.006	0.479		0.485	800	2.0	1.18	0.593	82%	New
New Ouder		1	L		 		<u>L</u>	-0.467	1		ļ	<u> </u>		L
			ļ	ļ				L		L	L			
3107	3109	661	11.60	271.91	0.484	1.507	0.968			3.1	2.13	3.279	90%	New
New Outlet		_		<u>-</u>		ļ		-1.507			<u> </u>			
3108	3109	193	2.23	2.23	0.004	0.353	L	0.357	1	5.1	1.55	0.438	82%	Nev
New Outlet	·	┨───		<u></u>				-0.345			. 		· · · · · · · · · · · ·	
3109		450	4.93	279.07	0,497	0.695	0.99			2.0	1.71	2.632	83%	Nev
New Outlet	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1				_	-0.695					0.004	
3110				<u> </u>				0.378	·]		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· [· · · · · · · · · · · · · · · · · ·		Existi
3111				+		0.665		0.673			<u> </u>	f	·	
3112	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	489	4.41	11.28	0.020	1.310	4	1.330		2,0	1.45	1.378	96%	Nev
New Outlet	ti 	╆	+	<u> </u>	╂	}		-1.269	' <u> </u>		 		ļ	
3113	3127	20	0.50	290.85	0.518	0.000	1.036	1.554	1,200	2.0	1.54	1.742	89%	Nev
Exs. Outlet	+ • • •	L		ļ	1		1:	0.000		·	L			
3114			and the second s	3.68	0.007	0.495		0.501					80%	
3115				0.44		0.068	5	0.069	400	8.9	1.56	0.196		Exist
3116	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	water and the second second		4.44	0.008	0.581	1 ¹ :	0.589	600	10.2	2.19	0.619		
3117		3 7() 1.40	1.40	0.002	0.235		0.237	600	2.0	0.97	0.274	86%	Nev
3118	312	19	2.38	8.22	0.015	1.000		1.015	1,000	2.0	1.37	1.076	94%	Ne
3119	312	26	3.27	3.27	0.006	0.500		0.505	700	6.3	1.91	0.735	69%	Nev
3120	312	21	3.16			0.900		0.91	800	7.9	2.34	1.176	77%	Ne
3121	312	5 23	2 2.40	17.05	0.030	1.915	i	1.946	1,000	9.7	3.01	2.364	82%	Nes
3122	3124	270	5 2.60			0.396	5	0.400	600	9.4	2.11	0.597	67%	Net
3123					······································			0.297	600	£	+	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	85%	Ne
3124	the summer and summer a set							0.736			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
3125								2.643			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · ·		4
3126	· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			+		+ ···· ·		2.070		*				
Exs. Outle		t	1	1	†	<u>├</u>	†	-1.920		† 	1	1	t	1
		+												

Þ

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Plan	med Pipe	Specifica	tion	Cap	acity
	Stream	Increment	Increment	Total	Sanitary Sewage	Storm	Remain Sewage	$Q_i(m^3/s)$	D (mm)	I (%,)		Q ₂ (m ³ /s)		Existing
3127	3152	97	0.05	317.74	0.566	Water	5ewage 1.131	1.697						New
Exs. Outlet													······································	
3128	3129	254		2.27	0.004	0.350		0.354	600	8.2	1.97	0.557	63%	New
3129 3130	<u>3131</u> 3131	71 201	1.33	<u> </u>	0.006	0.537		0.544	800 400	2.0	1.18		92% 75%	New
3131	3136	122	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	6.00	0.011	0.849		0.859	1,000	2,0		1.076	80%	Existing New
3132	3133	124		0.60	0.001	0.090		0.091	300	9.6	1.34	0.095	96%	
3133	3135	95		1.00	0.002	0.143		0.145	400	9.4	1.61	0.202	72%	
3134 3135	3135 3136	149 20		2.21	0.002	0.187		0.189	500 700	2.6 2.0	0.98		98% 83%	
3136	3141	287	4.10	12.31	0.022	1.557		1.579	900	9.4	2.76		90%	New New
3137	3138	328	3.02	3.02	0.005	0.451		0.456	600	8.5	2.00	0.565	81%	New
3138	3140	138		3.62	0.006	0.508		0.515	800	2.0	1.18		87%	New
<u>3139</u> 3140	3140 3141	<u>122</u> 68		<u>4.10</u> 8.11	0.007	0.669		0.677	700	7.3	2.06		85% 82%	New
3141	3142	120		20.85	0.037	2.528		2.565	1,400	2.0	1.71		97%	New
3142	3148	281	1.25	22,10		2.440		2.479		6.9	2.70	2.566	97%	New
3143	3144	159		1.39		0.204		0.207	400	16.9			77%	New
<u>3144</u> 3145	<u>3145</u> 3147	302 248		3.15 9.13	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.444		0.450	<u> </u>	8.9 6.5	2.05		78%	New
3146	3147	185		0.70		0.102	:	0.103	600	4.3	1.42	a	26%	
3147	3148	497	+	17.27	*******	1.863		1.894	1,100	4.6	2.21		90%	
3148	3151	367	+	40.56		3.922	 	3.994		4.6	<u>}</u>			
<u>3149</u> 3150	3150 3151	218 404	+	0.70		0.100		0.102		<u>15.1</u> 2.7	1.68			
3151	3152	430		47.03		4.055	<u></u>	4.139		2.0			the second second	
Exs. Outlet								-3.887						
3152	3154	43	0.06	364.83	0.650	•	1.299	1.949						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
3153	3154	464	1.32	1.32	0.002	0.185		0.188	600	2.0	0.97	0.274	68%	
Exs. Outlet			1.52	1.54	0.002	0.105	<u></u>	-0.181			1 0.97	0.274	0070	New
3154	3157	22	2 0.01	366.16	0.652		1.304	1.956	il	<u> </u>		· · · · · ·		
3155	3156	537	3.38	3.38	0.006	0.461		0.467	600	8.3	1.98	3 0.560	83%	New
3156	+		· + ·					0.796	-	·				
Exs. Outle	L		_					-0.759	2					
3157	3164	18	0.70	373.69	0.665	•	1.331	1.996	ļ					
2166		17		1.4	0.003	0.224	. <u> </u>	0.020	600					
3158 3159								0.228					_	
3160	316				5 0.002	0.200		0.202						
3161		a statute statute and						1.248	·····			-		· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
3162 3163								0.407					-	
Exs. Outle		10.		12.2				-1.524		4.2	2 2.1	1 2.00	5 79%	New
3162	317	0 43	9 3.70	389.6	6 0.694	-	1.38	8 2.08	i 		<u> </u>	+		
316	316	5 47	9 4.0	4.0	5 0.007	0.56	;	0.574	4 600	9.1	1 2.0	7 0.58		6 New
3160				5 4.6	1 0.008	0.61	8	0.62						
316						- -		0.74	- t				0 86%	6 Existin
316 316				+				0.82						
Exs. Outle	· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	, <u>,,</u>	- 0.00	0.7	0.014	<u>, v./l</u>	' 	-0.69	-	<u></u>	0 3.0	0 1.50	0 48%	6 Existin
			_	1						1	1		1	<u>†</u>
	0 To ST	_												
400 400	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		4 5.7 4 2.9					0.98	6 600	0 <u>41.</u> 0 46.	6 4.4	3 1.25	3 79%	6 New

No.	Down	Length (m)	Агеа	(ha)			Quantity	·	Plan	ned Pipe	Specifica	tion	Cap	acity
	Stream	Increment	Increment	Total	Sanitary Sewage	Storm Water	Remain Sewage	Q ₁ (m ³ /s)	D (mm)	l (%)	V (m/s)	Q₂(m³/s)	Q_1/Q_2	Existing New
Shkoza	4003		14.60		0.033	water	SCWARE	0.033						1104
4003	4004	837	13.00	21.60	0.071	2.554	Į	2.625	1,100	8.0	2.91	2.765	95%	New
4004	4006	46	0.35	21.95	0.071	2.556	·····	2.627	800	73.1	7.11	3.574	74%	
Flow Area	4005		10.78	10.78	0.019	•	• · · · · · · · · · ·	0.019		h		····		
4005	4006	637	r	4.60	0.027	0.604		0.630	600	17.5	2.87	0.811	78%	New
4006	4007	34		26.80	0.099	3.083	f	3.182	1,100	11.7	3.52	3.345	the local second second second second	 .
New Outlet							Į	-2.886						
								· · · · · · · · · ·						
4007	4011	295	2.42	29.22	0.103	0.365	0.206	0.674	700	8,1	2.17	0.835	81%	New
4009	4010	147	0.72	0.72	0.001	0.107		0.108	350	10.2	1.53	0.147	73%	New
4010	4011	538	11.78	12.59	0.022	1.613		1.635	800	15.7	3.30	1.659	99%	New
4011	4012	74	2.68	44.40	0.129	2.211	0.258	2.598	1,100	7.6	2.84	2.699	96%	New
Exs. Outlet								-2.211	-					
4012	4013	162	2.25	46.65	0.133	0.361	0.266	0.760	700	9.2	2.31	0.889	85%	New
Exs. Outlet		[-0.361				[
4013	4015	156	1.56	48.21	0.136	0.251		0.658	700	5.1	1.72	0.662	99%	New
4014	4015	377	2.17	2.17	0.004	0.290		0.294	450	15.6	2.24	0.356	82%	New
4015	4017	266	2.68	53.06	0.144	0.917	0.288	1.349	800	12.0	2.88	1.448	93%	New
New Outlet		[-0.917						
4016	4017	913	12.80	12.80	0.022	1.523	0.044	1.590	800	22.8	3.97	1.996	80%	Existing
New Outlet	-	1		[1	-1.523						
														[
4017	4024	154	0.88	66.74	0.168	0.130	0.336	0.633	800	20.1	3.73	1.875	34%	Existing
New Outlet				[[1	-0.130						
				[· ·		L							í
4018	4021	313	5.26	5.26	0.009	0.788		0.797	600	17.2	2.85	0.806	99%	New
4019	4020	68	1.00	1.00	0.002	0.168		0.169	600	2.0	0.97	0.274	62%	New
4020	4021		<u> </u>	2.03		0.278		0.281	400	19.8	2.33	0.293	96%	New
4021	4022			7.64		1.110		1.123	700	24.8	3.79	The later and th		
4022	4023			8.17		1.169	+	1.183	600	55.5				
New Outlet			1				1	-1.140					<u> </u>	[·
	t		+				1			· · · ·				
InFlow Area	4023	•	4.01	4.01	0.007	-		0.007			1		1	[
4023	4024			ł			0.058	f	900	9.1	2.71	1.724	95%	New
New Outlet		1	1				1	-1.543			1		1	
		+		+			+		••••••		<u> </u>			
4024	4025	170	0.88	80.39	0.198	0.129	0.397	0.724	800	10.5	2.70	1.357	53%	Existin
New Outlet			· • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·	[+	-0.129	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				1	1
	1		· [_ · · _ · _ · _ ·	1	h		1				t			<u> </u>
InFlow Area	4025	1	7.30	7.30	0.013		+	0.013			1	1	1	
4025	4028		4			0.140	0.426			22.4	3.94	1.980	39%	Existin
New Outlet	t	1	1	1	†	1		-0.140		<u> </u>	t	1	h	'
	t	1	1	· [† -			<u> </u>		† -	1		t	
Student's	4026	;†	29.50	•	0.028	-	+	0.028		+		·	i :	
4026	· · ·		4	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			5	1.474		30.2	4,18	1.609	92%	New
New Outlet		†		1	† <u> </u>	1	·	-1.328		}	1		F	1
	 	t	1	t	†		+	1	t	· · · · · · ·	[
4027	4028	30	1.50	13.74	0.051	0.207	0.103	0.361	600	7.5	1.88	0.532	68%	New
New Outlet	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1	†	1	†		1	-0.207			1	1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1
		1	+	†		1	1	1	<u> </u>		{	1	 	
InFlow Area	4028	1	14.00	14.00	0.024	ļ <u> </u>	· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	0.024	f	f	[+	ļ	1
4028				+			0.580			2.0	1.37	1.076	92%	New
		· [· · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1	† <u></u>	1	1	-0.124		F		1	1	
New Course		1	1	1	1	<u> </u>	1.	†	†	ļ — — — —			í	1
New Outlet	. t	57	2 1.41	1.41	0.002	0.218	1	0.221	300	57.6	3.28	0.232	95%	Existin
	4030		1 1 1 1							F	· f			
4029			5 1 07	2 2 2	LL 0.006	() በ ና ብሩ	2	1 11 11 1	17 7 (1)	1 03	4 Z.UK	<u>}} (1.770</u>	1 0/%	איפאין (ו
4029 4030	403	21:		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				0.515		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
4029	403	1 21: 5 178	8 0.78	4.1	0.007	0.584	•	0.515	800	2.0	1.18	0.593	100%	New

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Plan	ned Pipe	Specifica	tion	Capa	ncity
	Stream	Increment	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Total	Sanitary	Storm	Remain	$(),(m^3/s)$	D (mm)	1(%,)		Q2(m3/s)		Existing
	8 C - 1				Sewage	Water	Sewage					1. 1. 1. A. A. A.		New
4034	4035	169	4.18	5.71	0.010	0.826		0.836	600 700	20.1	3.08	0.871	96%	New
4035 4036	4036	55 343	0.27 2.64	5.98 12.73	0.010	0.846		0.856	800	12.7	2.71	1.043	82% 70%	New
4030	4038	175	2.49	2.49	0.004	0.365		0.369	450	18.2	2.42		96%	New
4038	4041	89	0.67	3.16	0.005	0.444	ł	0.450	450	26.9	2.94	····	96%	New
4039	4040	119	0.88	0.88	0.002	0.132	!	0.134	300	47.0	2.97	+	64%	
4040	4041	50	0.10	0.98	0.002	0.157	ĺ	0.158	500	2.0	0.86	0.169	94%	New
4041	4042	210	0.76		0.008	0.686	and the second second second second second second second second second second second second second second second	0.694	600	19.5	3.03		81%	New
4042	4045	10	0.01	4.91	0.009	0.684		0.693	800	3.4	1.53	0.769	90%	New
New Outlet								-0.667						
4043	4044	119	0.55	0.55		0.083		0.084	300 400	42.5	2.82			Existing
4044	4045	259	0.81	1.36	0.002	0.162		0.184	400	10.9	2.15	0.210	00%	Existing
New Outlet				i				-0.177	 				•	
4045	4053	231	1.43	20.43	0.035	0.222	0.071	0.328	600	4.3	1.42	0.401	82%	New
101.5							· · · ·					1		
4046	4047	168	1.02	1.02	0.002	0.163		0.165	500	2.3	0.92	0.181	91%	New
4047	4048	161	1.24	2.26	0.004	0.336		0.340		2.0	1.08	0.416	82%	New
4048	4050	423	9.14	11.40	0.020	1.432	L	1.452	700	30.2	4.18	1.609	90%	New
New Outlet			L	<u> </u>		L	L	-1.393	· · · · · · · ·			<u> </u>		
4049	4050	197	0.88	0.88	0.002	0.127	·	0,129	500	31.4	3.41	0.670	19%	Existing
New Outlet		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						-0.124			ļ	+		
			0.70	10.00	0.000	0.439	0.052	0.506			1 01	0.617	0.007	
4050	+	253	2.78	15.06	0.026	0.428	0.052	-0.428		7.1	1.83	0.517	98%	New
Exs. Outlet		<u> </u>	 		<u></u>		{	-0.420					· · · · · ·	
4051	4052	354	6.88	21.94	0.038	1.019	0.076	1.129	1,000	2.8	1.62	1.272	89%	New
inFlow Area	1		21.39					0.037						
4052			4				0.178		-	9.9	3.04	2.388	90%	New
4053		+								4.2	2.2		96%	New
New Outlet	1							-2.039)					
ļ										· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	L		<u> </u>	
4054	4056	5 11:	0.31	146.9	8 0.415	0.04	7 0.831			2.0	1.4	5 1.378	94%	New
New Outle	· • · · ·		<u> </u>		1	0.00		-0.047						ļ. <u>.</u> .
4055		5 26	5 2.5.	3 2.5	3 0.004	<u>• 0.38</u>	8	0.392		8.6	2.0	0.568	69%	New
New Outle	с 							-0.379		ļ	·		<u> </u>	
4056	406	8	0.3	149.8	5 0.420	0.05	2 0.841	1.313	3 1,100	2.0) 1.4:	5 1.378	95%	New
New Outle		<u></u>	1_0.5	147.0				-0.052				1		1154
4057	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	9 6	2 0.5	0.5	0.00	0.07	7	0.078		2.0	0.74	4 0.093	84%	Existing
4058								0.208			~ _			
4059		0 27					6	1.40	2 800	14.5	3.2	1 1.614	87%	New
New Outle	rt							-1.35	3					
		_	1			1	<u> </u>							
4060	· +	2 2	5 0.0	3 159.2	4 0.43	7 0.00	5 0.87			2.0) 1.4	5 1.37	<u>95%</u>	New
Exs. Oude		,	J			1	_ _	-0.00		<u>.</u>	1 1 0	1 0.00	010	+
406		2 71	2 4.9	4 4.9	4 0.00	9 0.63	1	-0.64		5.1	7 1.8	2 0.70	91%	6 New
Exs. Outle	<u></u>			+				-0.01	<u>'</u>	+	+			
406	2 406	4 8	8 0.2	7 164.4	5 0.44	6 0.04	1 0.89	2 1.37	8 1,100	2.0	3 1.4	5 1.37	8 100%	6 New
New Out	·· •							-0.04			* -			+
406		4 25	8 2.0	7 2.0	0.00	4 0.31	8	0.32		2.0	0 1.0	8 0.41	5 77%	a New
New Out			1	-1	1	1	1	-0.31		1	1		1	1
	1										1			1
406	4 406	8 9	3 0.3	1 166.8	3 0.45	0 0.04	0.90	0 1.39	7 1,20) 2.	0 1.5	4 1.74	2 80%	6 New
Exs. Out								-0.04						_
406		8 46	<u>3.6</u>	4 3.6	54 0.00	6 0.51	3	0.51		<u>) 3.</u>	6 1.4	4 0.55	4 94%	New
Exs Out	et						- 	-0.50	<u>U</u>		- 			
		10 1		171	7 0.44		17 001	5 1.49	1 1 20	0 2.		1 1 74	2 0/4	
406	- +	<u>v 10</u>	68 0.8	30 171.3	27 0.45	8 0.11	7 0.91	-0.11		<u>- 2.</u>	0 1.5	4 1.74	2 869	6 New
New Out	<u> </u>		L	<u>i</u> _	t		_i		1	1	.L	!	i	

No.	Down	Length (m)	Area	(ha)			Quantity		Plar	ned Pipe	Specifica	tion	Cap	
	Stream	Increment	Increment	Total	Sanitary Sewage	Storm Water	Remain Sewage	Q1(m³/s)	D (mm)	1(%)	V (n√s)	Q2(m³/s)	Q_1/Q_2	Existi New
4069	4070	77	0.38	0.38	0.001	0.058	Sewage	0.059	400	5.1	1.18	0.148	40%	Existia
New Outlet								-0.057						
						<u>_</u>								
4070	4078	179	1.02	172.67	0.460	0.149	0.920	1.529	1,000	5.9	2.34	1.838	83%	Nev
New Outlet	4072	144		1.15	0.002	0.170		-0.149	800	6.4	2.10	1.050	1000	
4071 4072	<u>4073</u> 4073	155	÷	0.28	0.002	0.043		0.172 0.044	<u>800</u> 400	<u>6.4</u> 2.0	2.10 0.74	1.056 0.093		Existi Existi
4072	4075	176		2.64	0.005	0.392		0.397	600	10.7	2.25	0.636	62%	
4074	4075	94	0.45	0.45	0.001	0.068		0.069	400	5.3	1.21	0.152	46%	
4075	4077	74	0.40	3.49	0.006	0.503		0.509	600	8.1	1.95		92%	
4076	4077	334	1.20	1.20	0.002	0.163		0.166	500	8.9	1.81		47%	Exist
4077	4078	94	0.58	5.27	0.009	0.732		0.741	900	2.0	1.27		92%	Nev
New Outlet								-0.714						
4078	4102	191	1.83	179.77	0.472	0.290	0.945	1.707	1,000	7.9	2.71	2.128	80%	
New Outlet			1.05	(7).77	0.472	0.270	0.545	-0.290	1,000	1.3	2.71	2.120	8070	Nev
4079	4080	107	1.37	1.37	0.002	0.226		0.228	600	2.0	0.97	0.274	83%	Nev
4080	4082	256		4.09	0.007	0.601		0.608	700	7.7	2.11	0.812	75%	Nev
4081	4082	165		0.95		0.140		0.141	800	13.9	3.10		9%	Existi
4082	4085	174		6.22	0.011	0.848		0.859	800	10.3	2.67	1.342	64%	Exist
4083	4084	80		0.64	0.001	0.098		0.099	400	32.5	2.99	····		Existi
4084	4085		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	3.75		0.573	_	0.579	800	2.0	1.18		98%	Net
4085	4087	182		11.04		1.406		1.425	1,200	2.0	1.54	··	82%	Nev
4086	4087	158		3.57	0.006	0.573		0.579	800	10.1	2.64	1.327	44%	Existi
4087	4091	78		14.87		1.838		1.864	1,300	2.0	1.63	2.164		Nev
4090	4091	162		1.27	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.204		0.206	800	2.0	1.18	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	35%	Exist
4091	4097	96		16.57		1.984		2.013	1,300	2.0	1.63		93%	Nev
4092	4094			1.16		0.171		0.173	800	9.5	2.56			Existi
4093	4094			0.31		0.048		0.048	600	37.6			4%	<u> </u>
4094	4096	<u> </u>		1.86		0.286		0.290		2.0			49%	Existi
4095 4096	4096	87 178		0.24		0.037	<u> </u>	0.037	800 800	2.0	-		6%	Existi
4090	4097			22.18		0.482		0.488		2.0	ł			Nev
4098	4099					0.396		2.508	600	5.9	1.86		f	Nev
4099		68		f	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.724		2.767	1,400	2.9			87%	Nev
4100		177	· •	1.10		0.160	ł	0.162	400	11.2	1.75	+		Existi
4101	4102			27.40		2.828		2.876	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.0			91%	Nev
New Outlet			1				1	-2.733			1			
											[Ì
4102	4104	73	0.29	207.46	0.520	0.045	1.041			11.6	3.06	1.947	82%	Ne
Exs. Outlet			1		0.000	0.126	<u> </u>	-0.045						
4103 Exs. Outlet	4104	361	2.90	2.90	0.005	0.426		-0.431		2.4	1.18	0.454	95%	_Nev
LXS. Outon		+	· [÷				-9.410			+		• • • • • • • • • •	
4104	+	420	2.80	213.16	0.530	0.401	1.060		1,200	3.8		2.409	83%	Net
New Outlet	ŧ		J					-0.401				+	<u></u> -	
4105	*							0.084		f				Exist
4106	+			E		<u>+</u>		0.829	· · · · · · · · · · · · · · · · · ·	\$		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Exist
4107 New Outlet	+	627	7 4.81	10.26	0.008	1.209	<u>'</u>	1.218		4.7	1.95	1.241	98%	Ne
4108	,	384	\$ 5.70	5.70	0.010	0.828	↓	0.838		2.3	1.36	0.865	97%	Ne
4109						↓		0.886						f···
New Outlet	T	1	1		1		1	-0.853				1		<u> </u>
	1										ļ			
4110	j · · · · · · · · · · · · · · ·	3 9	<u> </u>	230.14	0.550	0.053	1.100			2.0	1.54	1.742	98%	Ne
New Outlet		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		ļ	+	┞────	 	-0.053						
4111	4112	15	2 1.46	1.46	0.003	0.216		0.218	800	34.2	4.87	2.448	00%	Exist
InFlow Area			8.38	A			` 	0.015		34.2	7.0/	2.440	770	C C C SI
4112				*·		+····		1.598		13.9	3.35	2.131	75%	Ne
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	+	+		†		+		-1.495		<u></u> ∤	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·	<u> </u>	· · · · · ·

3

9

•

No.	Down	Leogth (m)	Area	(ha)		Sewage	Quantity		Plar	ned Pipe	Specifica	tion	Cap	acity
	Stream	Increment	Increment	Total	Sanitary Sewage	Storm Water	Remain Sewage	Q1(m³/s)	D (mm)	i (%,)	V (m/s)	Q2(m³/s)	Q1/Q2	Existing New
						<u> </u>	0.000	0.000						
4113	4114	177		14.73	0.040	0.539	0.080	0.660	900	2.2	1.33		78%	New
4114	4115	325	1	23.41	0.055	1.670		1.725	900	11.9	3.10	1.972	87%	New
4115	4117	166	0.74	24.15	and the second s	1.664		1.721	1,200	2.0	1.54		99%	New
4116	4117	289	k	1.68		0.255		0.258	600	2.4	1.06		86%	New
4117		80	0.36	26.19	0.060	1.872	·	1.932	1,100	5.1	2.32	2.205	88%	New
New Outlet		·					 	-1.752					· · · · ·	
InFlow Area	4118		4.10	4.10	0.007	•		0.007				l		
4118	4120	447	8.80	265.13	0.633	1.245	1.265	3.142	1,400	4.2	2.48	3.818	82%	New
New Outlet					·			-1.245						
4119	4120	150	0.82	0.82	0.001	0.121		0.123	400	6.6	1.35	0.170	72%	Existing
New Outlot			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					-0.118			ļ			
Selita	4120		35.60	•	0.044			0.044						
4120	4122	583		268.57	0.683	0.351	1.365	2.399	1,100	6.6	2.64	2.509	96%	New
New Outlet	·····				1			-0.351	·					
4121	4122	223	2.72	2.72	0.005	0.424		0.429	500	14.7	2.33	0.457	94%	New
New Outlet								-0.415						
4122	4132	234	4.20	275.49	0.695	0.652	1.389	2.736	1,500	2.0	1.79	3.163	86%	New
Exs. Outlet			1.4.0					-0.652	1,000			- 3.105	0070	INEW
4123	4124	110	1.10	1.10	0.002	0.181		0.183	500	2.7	1.00	0.196	93%	New
4124	4125			7.10		0.926	<u></u>	0.938	800	6.9	2.19		85%	
4125		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		11.60		1.327		1.347	800	18.4	3.57		75%	
4126	+			6.90		0.965		0.977	800	9.0			78%	
4127	+					1.774		1.799	1,000	7.6				
4128			\$	15.90		1.829	+	1.857	900	11.6		1	95%	
4129				28.30		3.106		3.155		37.6				
4130					4	0.841	+	0.851	600	33.5			76%	
4131	1					3.604		3.665		2.0				
Exs. Outle		+	0.70			2.001		-3.482	-	#.U	1.0,	3.100	1 1/4	INCW
		1			1	L								<u> </u>
4132	2 To ST		0.00	310.59	0.755	1	1.511	2.266	1,400	2.0	1.71	2.632	86%	New

Table 7.4.3 Study on Existing Sewer Improvement (Combined Case-2 : Supplementary Combined Sewer)

Sanitary Sewage Flow

Sanitary Sewage per Capita = 440 lit

440 liter/day (Hourly Maximum)

Storm Water Flow

.)

Rainfall Intensity Formula	=	2750	(Return Period : 4 Year)
For Main Pipe (D≧ 500)		t + 17	-
Rainfall Intensity Formula	=	2520	(Return Period : 2.5 Year)
For Small Pipe (D≦450)		t + 17	_
Runoff Coefficient	1	0.5	
Inlet Time		5 min	
Assumed Average Velocity	=	1.5 m/sec	

No.	Down	Length (m)	Area (ha)	Sewage	Exis	ting Pipe	Specifica	ition	Sappler	nentary P	ipe Speci	fication	Total
	Stream	Increment	Total	Qi(m³/s)	D (mm)	I (%)	V (m/s)	Q2(m³/s)	D (mm)	l (‰)	V (m/s)	Q2(m ³ /s)	Q ₂ (m ³ /s)
3001	3008	725	24.00	3.088	400	18.2	2.24	0.281	1,000	18.2	4.12	3.236	3.517
3002	3004	275	5.80	0.893	400	17.8	2.21	0.278	600	17.8	2.90	0.820	1.098
3003	3004	108	0.35	0.053	: 400	12.9	1.88	0.236					
3004	3007	42	6.25	0.947	400	57.1	3.96	0.498	400	57.1	3.96	0.498	0.995
3005	3006	203	1.43	0.209	300	9.8	1.35	0.095	350	9.8	1.50	0.144	0.240
3006	3007	130	1.88	0.259	400	49.2	3.68	0.462					
3007	3008	25	8.16	1.213	400	2.0	0.74	0.093	1,100	2.0	1,45		1.471
3008	3009	82	33.73	4.216	500	6.7	1.57	0.308	1,300	6.7	2.98	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	4.264
3009	3011	215	41.85	4.860	600	13.9			1,200	13.9	4.06	4.592	5.316
3010	3011	152	1.14	0.170		12.4	1.85						
3011	3013	66	43.19	4.914	600	21.2	3.16		1,100	21.2	4.74	4,505	5.398
- 3012	. 3013	149	0.90	and the second s	400	7.3		0.178					
3013	3017	58	45.57	5.097	500	10.3	1.95	0.383	 An an an an announcement of the second se Second second sec	10.3	3.69		5.281
3014	3015		2.25	0.325	300	20.3	1.95	0.138		20.3	2.16		0.346
3015	3016	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	6.52	0.917	400	3.4	0.97	0.122	900	- 3.4	1.66		1.178
3016	3017	180	9.46		400	2.7				2.7	1.59		1.357
3017	3021	352	62.28		800	13.9				13.9	4.29		7.252
3018	3019	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.42	4 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	500	2.0		A set of the set of		2.0		the second second second second	0.443
3019	3020		18.10		. 600	11.9		······		11.9	3.10		2.642
3020	3021	308	20.60		600	2.9			1,200	2.9	1.86		2.434
3021	3025	132	83.48		and the second second marries	3.0			a mount fair the	3.0	2.65	8.325	8.662
3022	3023	120	▲			12.5		+					
3023	3024		2.98			19.0						·	
3024	3025	93	3.11	0.404	a company of the second s	20.4		and the second second second	and the second second second second		Į		
3025	3026		86.89			7.9		> ·· ·· ·· ·· ·· ·· ·· ·· ·· ·· ·· ·· ·	and the second second second second second second second second second second second second second second second	7.9		the second second second second	9.307
3026	3027		}	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		La		b		24.7		· ··· · · · · · · · · · · · · · · · ·	and the second s
3027	3029	71	89.59		600	18.3	2.94	0.831	1,400	18.3	5.17	7.959	8.790
Exs. Outlet				-7.511		[· ·- ·· ·· ··			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
InFlow Area		A State 100 A	4.05	· • · · · · · · · · · · · · · ·									
3028	3029	543	11.05		.	14.7	3.19	1.603					
Exs. Outlet				-0.955									• -
3029	· · · ·	256	103.84	· f =		15.2	3.24	1.629					
New Outlet	• • • • • • • • • •		1	-0.493	and the second s								
3030										11.4			
3031		2 305	11.19			19.0	2.99	0.845	600	19.0	2.99	0.845	1.691
New Outlet			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-1.390									
3032	3039	370	118,88	1.198	800	7.2	2,23	1.121	300	7.2	1.16	0.082	1.203
New Outlet				-0.563				L					
3033	3035	5 142	0.92	0.151	500	2.0	0.86				1		
3034	3035	5 83	0.8	0.125	400	2.0	0.74	0.093	300	2.0			and a second second second second
3035	3036	5 85	2.67	0.421	400	10.7	1.71	0.215	400	10.7	1.71	A REAL PROPERTY OF A REAL PROPERTY.	the second second second second second second second second second second second second second second second se
3036	3038	8 169	4.02	0.589	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	. ∮	1.74			8.2	1.62	0.258	0.599
3037	3038	8 278	1.60			10.4	1.96	0.385	5	 			
3038	3039	9 166	6.77			28.9	3.69	1.043			1		
New Outle	e l		1	-0.893	1	1	1		I				1

No.	Down	Leogth (m)	Area (ha)	Sewage	Exis	ting Pipe	Specifica	ition	Sapplen	nentary P	ipe Specif	ication	Total
	Stream	Increment	Total		D (mm)	l (%,)	V (m/s)	Q2(m³/s)	D (mm)	l (%,)	V (m/s)	Q2(m ³ /s)	Q ₂ (m ³ /s)
····-													
3039	3041	113	126.30		800	10.9	2.75	1.382					
New Outlet	2041			-0.098	400	27.7	2.76	0.347					
3040 New Outlet	3041	155	1.46	0.218	400	21.1	2.70	0.547	· · ·				
HCH Quilet												····	
3041	3062	365	130.06		800	2.8	1.39	0.699	700	2.8	1.27	0.489	1.187
New Outlet	3044	410	5,20	-0.337	600	13.4	2.51	0.710	250	13,4	1,40	0.069	0.778
3042 3043	3044		and the second second second second	the second second second second second		2.0	0.74	·	250	2.0	0.54	0.027	0.119
3044	3045		8.42		500	9.9	1.91	0.375	700	9.9	2.39	0.920	1.295
3045	3052	and the second second second second	And and a second of the		600	12.3	2.41	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	900	12.3	3.16	2.010	2.692
3046	the second statement of a	a construction and the second			400	2.0 4.7	0.74			2.0		0.808	0.901
3047 3048	A 10 A 10 A 10 A 10 A 10 A 10 A 10 A 10	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			400	2.0	f		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.0		1.378	1.471
3049	A second second second second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	a construction and the second	0.259	400	9.5	1.62	0.204	250	9.5	1.18	0.058	0.261
3050						2.0	1			2.0		1.742	1.835
3051			+·····	and the second sec		2.0		+		2,0 2,0		1.378	1.652 4.034
<u>3052</u> 3053				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		2.0	······			2,0	1.07	5.100	4,034
3054			and the second second second second				· ·		A REAL PROPERTY AND A REAL PROPERTY A REAL PROPERTY AND A REAL PRO				
3055	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	12	34.02		and a set of the second second	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	•••••••		a an isan isan isan si sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa	2.0	1.87	3.760	4.034
3056	· • · · · · · · · · · · · · · · · ·		A DATE OF A DATE OF A DATE OF A DATE OF A DATE OF A DATE OF A DATE OF A DATE OF A DATE OF A DATE OF A DATE OF A	A company where a set of the set		the state of the s				ļ			· · · · · · · · · · · · ·
<u>3057</u> 3058	+·· -·-··				a to the second second second	A	+						
3059			and a star as so that is	+			a second company			8.8	1.68	0.267	0.844
3060	· f · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			2 4.179	600	An and a second			a series and a series	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · ·	4.678
3061		2 348	48.69			6.7	1.7	8 0.50	3 1,400	6,7	3.13	4.818	5.322
New Outle	4			-4.329				•					· · · · · · · · · · · · · · ·
3062	2 307	5 514	188.0	5 2.28	7 800	3.6	5 1.5	8 0.79	1,100	3.0	1.95	1.853	2.647
New Outle		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		-1.28									:
306									and the second sec				
306- 306:	• • · · • • • • • • • • • • • • •	and the second second second								2.0	0.97	0.274	0.549
306	- b	the second second second second second second second second second second second second second second second se					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			2.0	, 0.31	0.274	0.349
306	· 홍 · · · ㅋ · · · · · · · · ·	and a second second second								11.2	2 2.04	0.401	1.051
New Outle	··· 🛊 ·· ··· ··· ·· ·			-0.94]			
306				-+						· • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· ·····
306 307	·· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		- · • - · · · · · · · · · · · · · ·							en fer en son en en son en	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	+ · - · · - · - · - · - · - · - · - · -	
307	and the second second second second	and the second second second second second second second second second second second second second second second			and the second rest of the second second					· · · - · · - · ·			
307	2 307	4 10	0 10.0	8 1.31	4 50	0 2.	9 1.0			2.9	9 1.64	1.288	1.492
307			and a state of the second second	·····								1 1 1 1 1	1.045
307 New Out	- 1	5 57	4 14.3	0 1.53	and the second second second	0 <u>7</u> .	1 1.6	2 0.31	8 900	7.	i 2.40	1.527	1.845
		-								• • • • • • • • • • • • • • • • • • •		1	1
307	· · • -· ·· ·· · ·	7 41	5 210.1			0 2.	0 1.1	8 0.59	3 80() 2.0	0 1.1	0.593	1.186
Exs. Out	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			-0.02				0.05	-	· ·			<u> </u>
307 Exs. Out	• • • • • • •	22	0 1.9	-0.29		0 9.	0 1.8	2 0.35	<u> </u>			· [
											-		[
307	7 307	19 2.7	0 214.8	+	•·• • • • • • • • •	0 2.	0 1.1	8 0.59	3 1,000	2.	0 1.3	7 1.070	5 1.669
New Out	- F			-0.42									
307 New Out		19 53	3 5.3	2 0.73		0 2.	0 0.6	0.04	3 900	2.9	0 1.2	7 0.80	3 0.851
LACK OUL	•••				····		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •			-			
307	9 308	35 23	3 220.9			0 2	0 1.	8 0.59	3 90	0 2.	0 1.2	7 0.80	8 1.401
New Out				-0.10									
308			14 0.4 70 1.4				.4 1.0 .0 0.1						
308	arj <u>308</u>	24	<u>1.</u>	0.24	•2] 40	<u>v</u> j 2	.vi <u>v.</u>	0.05	30	<u></u>	v <u>[</u> 0.8	6 0.16	0.262

No.	Down	Length (m)	Area (ha)	Sewage	Exis	ting Pipe	Specifica		····· ••• • • • • •	nentary P	ipe Speci	fication	Total
	Stream	Increment	Total	Q1(m³/s)	D (mm)	I (%,)	V (m/s)	Q2(m³/s)	D (mm)	l (%₀)	V (n√s)	Q2(m³/s)	Q2(m³/s
3082	3084	47	2.11	0.340	400	2,0	0.74	0.093	600	2.0	0.97	0.274	0.36
3083	3084	212	1.68	0.266	500	2.0	0.86	0.169	450	2.0	0.80	0.127	0.29
3084	3085	70	4.00	0.616	500	2.0	0.86	0.169	800	2.0	1.18	0.593	0.76
New Outlet				-0.594		.,						···· •···· ·	
3085	3104	421	228.05	1.664	1000	5.8	2.32	1.822					
New Outlet				-0.446			•••						
3086	3087	290	2.72	0.417	300	6,8	1.13	0.080	600	6.8	1.79	0.506	0.58
3087	3092	95	3.02	0.407	400	27.3	2.74	0.344	250	27.3	2.00	0.098	0.44
3088	3089	52	0.36	0.056	300	2.0	0.61	0.043	200	2.0	0.47	0.015	0.05
3089	3092	. 220	1.61	0.228	400	20.8	2.39	0.300				1	
3091	3092	199	5.17	0.825	300	3.0	0.75	0.053	900	3.0	1.56	0.992	1.04
3092	3096	344	14.44			4.9	1.35		1,000	4.9	2.14	1.681	1.94
3093	3095	327	1.95		300	2.0	0.61	0.043	600	2.0	0.97	0.274	0.31
3094	3095	and the second second	4			6.8	1.13			6.8	1.59	0.312	0.39
3095	3096		4.40			5.4	1.22			5.4	1.60	f · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0,60
3096	3097	191	19.22		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	9.9	2.16	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		9.9	2.83	1.800	2.41
3097	3100					2.0	* ***********************************			2.0	1.63		2.43
3098	3099		0.34			2.0		0.043		2.0	0.47	0.015	0.05
3099	3100		1.58			8.8							
3100	3103	93	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			2.0	A read to the second se			2.0	1.63		2.75
3101	3102	and the second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			2.0	0.61	+		2.0	0.97		
3102	3103		· · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		8.9		• • • • • • • • • • • • • • • • • • •		8.9	0.98	I = 1 = 1 + 1 = -	0.61
3103	3104	101	26.54	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	the second secon	2.0	1.18	0.593	1,400	2.0	1.71	2.632	3.22
New Outlet				-2.827									
3104	3107	257	257.00	1.742	1000	2.0	1.37	1.076	900	2.0	1.27	0.808	1.88
New Outlet				-0.370	and the second s								
3105	3106	187	1.49			2.1	1.21	0.608					
3106		1	· · · · · · · · · · · · · · ·			4 · · · · ·	/			2.0	1.08	0.416	0.58
New Outlet				-0.467						2.0	1.00		
				1		• ····································				·····			
3107	3109	667	271.91	2.959	1000	3.1	1.70	1.335	1,100	3.1	1.81	1.720	3.05
New Outlet				-1.507								1	
3108		193	2.23			5.1	1.37	0.269	350	5.1	1.08	0.104	0.37
New Outles				-0.345	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
			1		1			1					
3109	3113	456	279.07	2.185	1000	2.0	1.37	1.076	1,100	2.0	1.45	1.378	2.4
New Outlet				-0.695	· · ·		1	-		· · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · ·	
3110	3112	491	2.69	0.378	600	5.2	1.57	0.444					
3111	3112	2 181	4.18	0.673	400	h	+	0.182	600	7.7	1.91	0.540	0.72
3112	and the second second			· · ····	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	f	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		2.0		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · ·
New Outle				-1.269									
3113	312	20	290.85	1.554	1000	2.0	1.37	1.076	800	2.0	1.18	0.593	1.60
Exs. Outlet	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		230.03	0.000			1.34	1.076		2.1	1.10	0.373	
3114		5 579	3.68			4.6	1.30	0.255	500	4.6	1.30	0.255	0.5
3115						÷	1 · · · · · · · · · · · ·	n 🔮					
3116						A = A + A + A + A A	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · ·				·····	
3117	and the second second second second second second second second second second second second second second second	and the second second second			- 🖉 🗤	and the second second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			2.0	0.86	0.169	0.20
3118				· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	51000×500		f · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			2.0			
3119					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			6.3	the second second second second second second second second second second second second second second second se		· · · · · · · · · · · · · · · ·
3120				· • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1 ··· ···········		 A second sec second second sec	7.9			1 A. A. A. A. A.
3121						A 1 - A 1	and the second second second second second second second second second second second second second second second		a second s	9.7		,	
3122				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1 1 1 1 10 AV AV AV		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • •		9.4	1.61	alfan in an ei ean an an a'	
3123							- 🛊 🔺 🗛 🗛 🖓 🖓 🖓	· · · · · · · · · · · · · · ·	and the second second second	3.2	1 · · · · · · · ·		
3124						the second of	1	4 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					1. 1. 1. 1. 1. 1.
3125					The second second second second second		1		a an e e e e e e e e e e e e e e e e e e	10.3			1
3126			· · · · · · · · · · · ·			f		+		3.2			
	a)	- 1	1	-1.926		1	1	· † · · · · · · · · · · · ·	1	h 112	4	. p	1

)

3

<u></u>		Dana		1	Convoco	Gula	ting Pipe	Specific	tion	Sappler	nentary P	ine Speci	fication	Total
No	1		Length (m)		Sewage				1			1	1	
	18	Stream	Increment	Total	Q1(m³/s)	D (mm)	l (%,)	V (m/s)	$Q_2(m^3/s)$	D (mm)	l (%,)	V (m/s)	Q2(m ³ /s)	Q ₂ (m²/s)
3	127	3152	97	317.74	1.697									
Exs. C	Jutiet				ر ان ان ان ان ان ان ان ان ان ان ان ان ان									
	128	3129	254	2.27	0.354	300	8.2	1.24		500	8,2	1.74		0.429
	129	3131	71	3.60	0.544	400	2.0	0.74	·	800	2.0	1.18	0.593	0.686
	130	3131	201	1,00	0.146	400	8.9	1.56		900	2.0	1 07	0.000	0.072
	131	3136	122	6.00	0.859	500	2,0 9.6	0.86 1.34		900	2,0	1.27	0.808	0.977
1	132	3133	124	0.60 1.00	0.091	<u>300</u> 400	9.0	1.54	0.093				1.	· - · ·
	133	3135 3135	95 149	1.16	0.145	400	2.6	0.85		400	2.6	0.85	0.107	0.214
5	134 135	3136	20	2.21	0.346	400	2.0	0.74	A real of the second second second second second second second second second second second second second second	600	2.0		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.367
·	136	3141	287	12.31	1.579	600	9.4	2.11	 In the second sec	£	9.4			1.878
	137	3138	328	3.02	0.456	500	8.5	1.77	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		8.5	····		0.482
	138	3140	138	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.515	600	2.0	0.97	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		2.0	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		0.549
	139	3140	122	4.10	0.677	400	7.3	1,42	+···	a second contracts from the second states	7.3			
	140	3141	68	8.11	1.125	800	2.0	1.18			2.0			1.186
	141	3142	120	20.85	2.565	800	2.0	1.18	0.593	1,300	2.0	1.63	2.164	2.757
	142	3148	281	22.10	2.479	800	6.9	2.19	1.101	900	6.9	2.36	1.501	2.602
3	143	3144	159	1.39	0.207	300	16.9	1.78			16.9		0.126	0.252
3	144	3145	302	3.15	A	400		1.50		a sub-sector sector and	8.9			
3	1145	3147	248	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		500					6.5	2.12	1.066	1.370
1 ···	1146	3147	185	A real real second real		600	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	+		and the second second second second	· · · ·		ļ	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	8147	3148				the second second second second second second second second second second second second second second second se								
	3148	3151	367			1000		and the second s	the second second second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	4.6	2.34	2.646	4.272
	3149	3150				300	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1.6						
	3150	3151	404	•	A second second second		\$	• •	- }					
	3151	3152	430	47.03			2.0	1.3	7] 1.076	5 <u>1,50</u> 0	2.0	1.79	3.163	4.239
Exs.	Outiet		·	·	-3.887									
	3152	3154	43	364.83	1.949		· [· · ·-	-	• • • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·	·			
	5152	3134	4J	304.03	1.747							·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	3153	3154	464	1.32	0.188	3 400	2.0	0.7	4 0.09	3 450	2.0	0.80	0 0.12	0.220
	Outlet	5151	1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-0.181					·	-	1		
LAS.	Udiki	· _ · _ · · · · · · · · ·	•	·				f · · · · ·		-		+		
	3154	3157	2	2 366.10	5 1.956	5				-1	-	· [
			1									- +		· [
	3155	3156	5 53	7 3.38	0.46	7 30(8.3	1.2	5 0.08	8 600	8.3	3 1.9	8 0.56	0.648
	3156	3157							In the second se Second second sec	and a second of the second second				
	Outlet		· [-	-0.75	9	1				1		- [
	3157	3164	1 18	1 373.6	9 1.99	6					<u> </u>			
1			-		_ _						. <u> </u>			· · · · · · ·
	3158	315		••• •••••										A
	3159	316										_ •		
	3160	316		a second second second second										
	3161	316												
	3162	316						- +						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	3163	316	4 18	9 12.2			0 4.	2 1.4	1 0.39	9 1,00	0 4.	2 1.9	8 1.55	5 1.95
Exs	. Outet				-1.52	++++++++++++++++++++++++++++++++++++++								
	3164	317	0 43	9 389.6	6 2.08								···	-
	3104		V	302.0	2,00	· · · · · · · · · ·				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
1	3165	316	6 47	9 4.0	5 0.57	4 30	o	1	0.09	3 60	0 9.	.1 2.0	0.58	5 0.67
1	3166	316		F		and the second sec								
ļ.	3167	316		••••							-			
}	3168	316			.]		💶 : 🛃 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 -				0 2	0.9	0.27	4 0.86
	3169	317		1 1 1 1 1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					and a second second second		-	· ··· · ···	
Exs	Outlet	1			-0.69						1	-		
1			-					1					1	1
	3170	To ST	P 93	the second second second second second second second second second second second second second second second s										
	4001	400		24 5.7								· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
1	4002	400	3 6	54 8.6	50 1.44	3 30	0 46	.8 2.	96 0.20	09 60	0 46	8 4.1	70 1.32	9 1.53

No.	Down	Length (m)	Asea (ha)	Sewage	Exis	ting Pipe	Specifica	tion	Sappler	nentary P	ipe Speci	fication	Total
	Stream	Increment	Total	Q1(m ³ /s)	D (mm)	l (‰)	V (n√s)	$Q_2(m^3/s)$	D (mm)	l (‰)	V (n√s)	Q₂(m³/s)	Q2(m ³ /s)
Shkoza	4003	· .	•	0.033							<u> </u>		
4003	4004	837	21.60	2.625	400	8.0	1.48	0.186	1,100	8.0	2.91	2.765	2.951
4004	4006	46	21.95	2.627	300	73.1	3.70	0.262	700	73.1	6.51	2.505	2.767
InFlow Area	4005	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	10.78	0.019	· · · · · ·							1	
4005	4006	637	4.60	0.630	300	17.5	1.81	0.128	600	17.5	2.87		0.939
4006	4007	34	26.80	3.182	300	11.7	1.48	0.105	1,100	11.7	3.52	3,345	3.450
New Outlet		· -		-2.886									
4007	4011	295	29.22	0.674	400	8.1	1.49	0.187	600	8.1	1.95	0.551	0.739
4002	4010	147	0.72	0.108	300	10.2	1.38	0.098	200	10.2	1.05	and the second second second second	0.131
4010	4011	538	12.50	1.635	400	15.7	2.08		800	15.7	3.30		1.920
4011	4012	74		2.598	400	7.6			1,100	7.6	2.84	F	2.880
Exs. Outlet		· · · · · · · · ·		-2.211									
4012	4013	162	46.65	0.760	400	0.2	1.59	0.200	600	9.2	2.08	0.588	0.788
4012 Exs. Outlet	4013	102	40.03	-0.361	400	9.2	1.39	0.200	000	9.2	2.00	0.300	0.766
E.G. Quality							<u>↓</u>			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		•	
4013	4015	156	48.21	0.658	400	5.1	1.18	0.148	700	5.1	1.72	0.662	0.810
4014	4015	377	2.17	0.294	400	15.6	2.07	0.260	200	15.6	1.30	0.041	0.301
4015	4017	266	53.06		400	12.0	1.82	0.229	800	12.0	2.88	1.448	1.676
New Outlet				-0.917									
4016	4017	913	12.80	1	800	22.8	3.97	1.996					
New Outlet				-1.523					·				
							ļ						
4017	4024	154	66.74		800	20.1	3.73	1.875					
New Outlet				-0.130			<u> </u>		· · · ·		·		
								0.107					0.030
4018				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	300	17.2	1	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	the second second second	17.2			
4019					300	2.0			• - · · · · · · · · · · · · · · ·	2.0			0.170
4020					300 400			A REAL PROPERTY.		19.8 24.8			1.295
4021	4022	a second contract of the second second			·		······································	a second s	and an over some set				
New Outlet	4023		0.17	-1.140	2		J.70	0.470	500		4,33	0.005	1.560
				-1.140		 -	†		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
InFlow Area	4023	s	4.01	0.007				· · ·					
4023	4024	446	12.77	1.631	400	9.1	1.58	0.199	900	9.1	2.71	1.724	1.923
New Outle	t		•	-1.543						:			
								ļ					
4024	4025	5 170	80.39			10.5	2.70	0 1.357					
New Outle	۱ .			-0.129							· · · · · · · · · · · ·		
						ļ			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		;		
InFlow Area	. E		7.30	1 - · · · · - · -			204	1 1 090					
4025	· - · · · · ·	3 196	81.30	-0.140		22.4	3.94	1.980	′ 	l			
New Outle	[] 			-0.140	· · · · ·							· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· ···• ·· · ··
Student's	4020	<u>,</u>		0.028	···· ··· · ·					}			
4026			12.24			30.2	2.88	0.362	700	30.2	4.18	1.609	1.971
New Outle				-1.328									
								+	• • • • •				
4027	402	8 305	13.74	0.361	500	7.9	5 1.67	0.328	250	7.5	1.05	0.052	0.379
New Outle	t			-0.207									
		1				1							
InFlow Are	a 402	8	14.0	0.024	ļ								
4028	3 405	4 183	95.9	5 0.994	800	2.0) 1.18	0.593	3 700	2.0	1.08	8 0.416	1.009
New Oute	4			-0.124						 			
												-	
4029	· •								A 2 10 ALL A 10 10 10 10 10			1	
4030			A DATE OF A DECEMPENT OF A			A. A. A. C. C. M. A.				1 · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
403			· • • • • •			+ * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	• • • • • • • • • • • •			+	the second secon		
4032						£	1 · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					
4033	3 403	4 15:	3 1.5	3 0.220	300	23.5	5 2.10	0.14	3] 250	23.5	5 1.80	6 0.091	0.24

)

3

No.	Down	Length (m)	Area (ha)	Sewage	Exis	ting Pipe	Specifica	tion	Sapplen	nentary P	ipe Speci	fication	Total
		Increment		$Q_1(m^3/s)$		1(%)		Q ₂ (m ³ /s)		l (‰)		Q2(m ³ /s)	$Q_2(m^3/s)$
4034	4035	169	5.71	0.836	400	20.1	2.35	0.295	600	20.1	3.08	0.871	1.166
4034	4036	55	5.98	0.856	500	12.7	2.17	0.426	600	12.7	2.45	0.693	1.119
4036	4045	343	12.73	1.596	500	29.5	3.30	0.648	600	29.5	3.73	1.055	1.703
4037	4038	175	2.49	0.369	300	18.2	1,85	0.131	400	18.2	2.24	0.281	0.412
4038	4041	89	3.16	0.450	400	26.9	2.72	0.342	300	26.9	2.24	0.158	0.500
4039	4040	119	0.88	0.134	300	47.0	2.97	0.210					
4040	4041	50	0.98	0.158	400	2.0	0.74	0.093	400	2.0	0.74	0.093	0.186
4041	4042	210	4.90	0.694	400	19.5		0.290	500	19.5	2.69	0.528	0.818
4042	4045	10	4.91	0.693	50 0	3.4	1,12	0.220	700	3.4	1.40	0.539	0.759
New Outlet	4044	119	0.55	-0.667 0.084	300	42.5	2.82	0,199					
4043	4044	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	3 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	I		16.9			· · · · · · · · · · · · · · · · · ·		<u> </u>	·	
New Outlet	1 4045			-0.177	I / `				··	- · · ·	· · ····		
												·	
4045	4053	231	20.43	0.328	500	4.3	1.26	0.247	350	4.3	0.99	0.095	0.343
4046	4047	168	1.02	0.165	300	2.3				2.3			0.183
4047			· [· · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.0	··· · · · · · · · · · · · · · · · · ·		600	2.0	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	\$	0.367
4048	4050	423	11.40	+ ·		30.2	3.34	0.656	600	30.2	3.77	1.066	1.722
New Outlet				-1.393	a company of the state of the state		<u> </u>	0.000		.			
4049	*	197	0.88	+		31.4	3.41	0.670					
New Outlet	· ·· ·· ···			-0.124		• • • • • •					l		
4050	4051	253	15.06	0.506	400	7.1	1.40	0.176	600	7.1	1.83	0.517	0.693
Exs. Outlet			,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	-0.428				1					0.070
	·}		1										
4051	4052	354	21.94	1.129	400	2.8	Ŭ.88	0.111	1,000	2.8	1.62	1.272	1.383
InFlow Are	a 4052	2	21.39	0.037	/								
4052	4053	404	29.99	2.143	600	9.9			900	9.9			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
4053	4054	1 7(50.72			4.2	1.41	0.399	1,200	4,2	2 2.23	2.522	2.921
New Outle	•			-2.039	2						-	.	1
								0.00			1.00	0.000	
4054		5 11	5 146.98			2.() 1.18	3 0.593	900	2.0	1.27	7 0.808	1.401
New Outle 405:		5 26.	5 2.53	0.047		8.0	5 1.7	3 0.350	250	8.0	5 1.12	2 0.055	0.404
New Outle			2.5	-0.379		0.0	<u> </u>	<u>, 0.350</u>	2.50	0.0			0.404
New Oak				-0.313									
4050	406	0 9	9 149.8	5 1.313	800	2.0	1.1	8 0.59	3 900	2.0	1.2	7 0.808	1.401
New Outk				-0.052		1	-†	1	· [- · · - · ·		-		
405	7 405	96	2 0.50	0.07	8 400	2.0	0 0.7	1 0.09	3				
405	8 405	9 5	8 1.2	2 0.20	8 400	2.0	0 0.7	4 0.09	3 450	2.0	0.8	0 0.121	0.220
405	9 406	0 27	9 9.3	the second second		14.9	9 2.3	5 0.46	1 700	14.	9 2.9	4 1.13	1.593
New Outk	et .			-1.35	3	.		4					
100	404		6 160.2	4 1.21	e 00/		0 1.1	8 0.59	3 900	<u>-</u> -	1 1 2	7 0 00	1 401
406 Exs. Out		2 2	5 159.2	4 1.31) 2.	1.1	8 0.39	3 900	2.	0 1.2	7 0.80	8 1.401
406		2 71	2 4.9	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·) 5.	7 1.2	5 0.15	7 700	5.	7 1.8	2 0.70	0.857
Exs. Out				-0.61		· · · · ·		J 0.15			1.0	2 0.70	0.037
					•								
406	2 406	4 8	8 164.4	5 1.37	8 80	0 2.	0 1.1	8 0.59	3 900	2.	0 1.2	7 0.80	8 1.401
New Out	et			-0.04									
406	3 406	4 25	8 2.0			0 2.	0 0.9	7 0.27	4 350) 2.	0 0.6	8 0.06	5 0.340
New Out	et			-0.31	0				·				
			3 3000						<u></u>	<u> </u>	1	7 0.00	
406	- -	<u>د ام</u>	3 166.8	3 1.39		0 2	0 1.1	8 0.59	3 900) 2.	0 1.2	7 0.80	8 1.401
Exs. Out	. 4	8 46	3.6			0 3.	.6 1.3	0 0.36	8 450	$\overline{3}$	6 1.0	8 0.17	2 0.539
406 Exs. Out		<u> </u>	·	-0.50		<u> </u>		0.50	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	0.1/	- 0,000
LA3. UGU	· · · · · ·							· · · · · · ·		· †·			
406	8 407	10 10	8 171.2	7 1.49	80	0 2	.0 1.1	8 0.59	3 1,000	2	0 1.3	7 1.07	6 1.669
		. 4	in provide data	-0.11			and a second second second			- 4			ана на 10 00

No.	Down	Length (m)	Area (ha)	Sewage	Exis	ting Pipe	Specifica	tion	Sappler	nentary P	ipe Speci	fication	Total
	Stream	Increment	Total	Q1(m³/s)	D (mm)	l (‰)	V (m/s)	Q2(m³/s)	D (nim)	I (‰)	V (∩√s)	Q2(m³/s)	Q2(m³/s
4069	4070	77	0.38	0.059	400	5.1	1.18	0.148		·····			_
New Outlet				-0.057									
4070	4078	179	172.67	1.529	800	5.9	2.02	1.015	700	5,9	1.85	0.712	1.72
4070 New Outlet	4078	<u> </u>	172.07	-0.149	000	3.9	2,02	1.015	100	3,4	1.85	0.712	1.72
4071	4073	155	1.15	0.172	800	6.4	2.10	1.056	·				· ·
4072	4073	58	0.28	0.044	400	2,0	0.74	0.093					· · · •
4073	4075	176	2.64	0.397	500	10.7	1.99	0.391	200	10.7	1.08	0.034	0.42
4074	4075	94	0.45	0.069	400	5.3	1.21	0.152					
4075	4077	- 74	3.49	and the second second second second second second second second second second second second second second second	600 500	8.1	1.95 1.81	0.551					
4076 4077	4077 4078	<u>334</u> 94	1.20 5.27	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	800	8.9 2.0		0.355	the second second second second	2.0	0.86	0.169	0.76
New Outlet	4070			-0.714	000	2.0	1.10	0.373	- 500	2.0	0.60	0.109	0.70
4078	4102	191	179.77		800	7.9	2.34	1.176	600	7.9	1.93	0.546	1.72
New Outlet	-	107		-0.290				0.001		~ ~ ~			
4079 4080	4080 4082	107 256	1.37	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.0	·		500 600	2.0 7.7			
4080	4082	165	0.95	+	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	13.9	and the second second		A set of a second second second second second second second second second second second second second second se		1.71	0,340	0.72
4082	4085	174	6.22	+		10.3			the second secon	=			· ·
4083	4084		a second a second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	and the second second second	32.5	1.1				····		
4084	4085	the second second second second second	3.75	0.579		2.0	•			2.0	1.08	0.416	0.58
4085	4087	182	11.04	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	600	2.0				2.0	1.45		
4086	4087	· ·	A CONTRACTOR OF A CONTRACTOR	the same and the second of		10.1	2.64	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	the second second second second second second second second second second second second second second second s				
4087	4091	78			800	2.0	1 · · · · · · · ·	and the second second second		2.0	1.45	1.378	1.93
4090	4091	162			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.0	······	· · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			1	
4091	4097	96			800	2.0				2.0	1.54	1.742	2.3
4092	4094					9.5	· • • • • • - •		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · ·			
4093	4096	the second second second second				2.0	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	4					
4095	4096		· ·····		and the second s			· • - · - • • · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • •	· · · · · · · · · · · · ·		·· • · ·
4096						· · · · · · · · · · · · · · · ·				2.0	1.08	0.416	0.5
4097	4099	215	22.18	2.508	600	5.9	1.67	0.472		5.9			
4098	4095	190						0.322	300	7.3	1.17	0.083	0.40
4099	🖕 🖌 🖛 de la commencia					the second second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	n 🖕 a ga wali waaran awaa a		2.9	1.75	1.663	2.9
4100	+	a service of a						· ··· · · · · · · · · · · · · · · · ·		 		ļ	
4101	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	174	27.40			2.0	1.37	1.076	1,300	2.0	1.63	2.164	3.2
New Outlet				-2.733	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1						·
4102	410-	73	207.40	5 1.606	800	11.6	2.83	1.423	400	11.6	1.78	0.224	1.6
Exs. Outlet	1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		-0.045			1				1	0.221	1.9
4103	· · · · · · · · · ·	361	2.9	the second second second		2.4	0.81	0.102	2 700	2.4	1.18	0.454	0.5
Exs. Outle	ŧ			-0.416	1				1	1	**************************************		
410	4117	1.	212.1	1.00									
4104	f	0 420	213.10	5 1.991 -0.401		3.8	3 1.62	2 0.814	1,000	3.8	3 1.88	3 1.477	2.2
New Outle 4105	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	5 62	0.54			12.9	2.18	3 0.428					
4105			•			4	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			• • • • • • •	·		[····
4107						+				4.7	1.49	0.421	1.3
New Outle	+	1		-1.193		1	1			- · · · · · ·			
4108	+	384	5.70			2.1	0.92	0.181	900	2.3	1.36	0.865	1.0
4109	+		6.3		and the second sec	T			- j	🕴 – – – – – – – – – – – – – – – – – – –	- # N . N . —		
New Outle	¢			-0.853	!							[·	
				1 1 20	1000								
4110		8 93	5 230.14	4 1.704 -0.053		2.0	1.37	1.076	5 900	2.0	1.27	0.808	3 1.8
New Outle	¶	1		-0.033									
411	411	2 152	1.4	6 0.218	800	34.2	4.87	2.448	3 3 1 1 1 1 1				¹
InFlow Are			8.3			1			1		· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1	
4112	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · ·			13.9	3.10	1.558	3 250	13.9	1.43	3 0.070	1.6
Exs. Outle		1	1	-1.49		1]		1	1			· [

)

.

No.	Down	Length (m)	Area (ha)	Sewage	Exis	ting Pipe	Specifica	tion	Sappler	nentary P	ipe Speci	fication	Total
	Stream	Increment	Total	Q ₁ (m ³ /s)	D (mm)	l (‰)	V (m/s)	Q2(m³/s)	D (mm)	l (%,)	V (m/s)	Q2(m³/s)	Q2(m³/s)
4113	4114	177	14.73	0,660	500	2.2	0.90	0.177	800	2.2	1.23	0.618	0.795
4114	4115	325	23.41	1.725	500	11.9	2.10	0.412	800	11.9	2.87	1.443	1.855
4115	4117	166	24.15	1.721	500	2.0	0.86	0.169	1,200	2,0	1.54	1.742	1.911
4116	4117	289	1.68	0.258	200	2.4	0.51	0.016	600	2.4	1.06	0.300	0.316
4117	4118	80	26.19	1.932	500	5.1	1.37	0.269	1,000	5.1	2.18	1.712	1.981
New Outlet	··· ···	· · · · · ·		-1.752									
InFlow Area	4118		4.10	0.007	·			·					
4118	4120	447	265.13		1000	4.2	1.98	1.555	1,100	4.2	2,11	2.005	3.560
New Outlet				-1.245									· · ·
4119	4120	150	0.82	0.123	400	6.6	1.35	0.170					
New Outlet				-0.118	· ·								·· · ·
Selita	4120		-	0.044				 					
4120	4122	583	268.57		1000	6.6	2.48	1.948	600	6.6	1.76	0.498	2.445
New Outlet				-0.351			l	1					
4121	4122	223	2.72		300	14.7	1.66	0.117	450	14.7	2.17	0.345	0.462
New Outlet				-0,415	· · · · · - · · - · · ·								
4122	4132	234	275.49			2.0	1.37	1.076	1,200	2.0	1.54	1.742	2.818
Exs. Outlet	A			-0.652	· · · · · · · · · · · · · · · ·				<u></u>				
4123			I		300		A	- I		2.7			
4124	3		and a second second second second second second second second second second second second second second second			t···		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		6.9	4 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		• • • • • • • • • • • • • •
4125	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	+					A CONTRACTOR OF CONTRACTOR OF CONTRACT		18.4			
4126	• - · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·							9.0		1	
4127		 A second sec second second sec	14.40			and the second second second second				7.6			
4128	+		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						and the second second	11.6			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
4329						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				37.6			
4130										· - · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	I	
4131 Exs. Outle		213	35.10	3.665	a second and the second	2.0	0.74	0.093	1,600	2.0	1.8	3.760	3.853
									-	1			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
4132	To STI	<u>م</u>	310.59	2.266	5 1000	2.0	1.3	1.07	5 1,100	2.0	1.4	1.378	2.454

Table 7.4.4 Study on Existing Sewer Improvement (Separate Case-1 : New Storm Sewer)

Storm Water Flow			
Rainfall Intensity Pormula		2750	(Return Period : 4 Year)
For Main Pipe (D≧500)		t + 17	-
Rainfall Intensity Formula	5 2	2520	(Return Period : 2.5 Year)
For Small Pipe (D≦450)		t + 17	
Runoff Coefficient	P	0.5	
Inlet Time	=	5 min	
Assumed Average Velocity	=	1.5 m/sec	

No.	Down	Lengt	h (m)	Area	(ha)	Storm Wat	er Quantity	Plar	nned Pipe	Specifica	dion	Capa	vity
	Stream	Increment	Total	Increment	Total	and share the second second second	$Q_1(m^3/s)$		1(%)		$Q_2(m^3/s)$	Q_1/Q_2	Judge
3001	3008	725	725	24.00	24.00	13.1	3.045	1000	18.2	4.12	3.236	94%	OK
3002	3004	275	275	5.80	5.80	8.1	0.883	700	17.8	3.21	1.235	71%	OK
3002	3004	108	108	0.35	0.35	6.2	0.053	250	12.9	1.38	0.068	78%	OK
3003	3007	42	317	0.10	6.25	8.5	0.936	600	57.1	5.19	1.467	64%	OK
3005	3006	203	203	1.43	1,43	7.3	0.206	400	9.8	1.64	0.206	100%	OK
3005	3007	130	333	0.45	1.45	8.7	0.256	350	49.2	3.36			
		25		0.43				···			0.323	79%	OK
3007	3008	82	358	e construction of the second sec	8,16	9.0	a contra service second second	1100	2.0	1.45	1.378	87%	OK
3008	3009	the second constraints and the	807	1.57	33.73	14.0		1400	6.7	3.13	4.818	86%	OK
3009	3011	215	1022	8,12	41.85	16.4	4.786	1300	13.9	4.29	5.694	84%	OK
3010	3011	152	152	1.14	1.14	6.7	0.168	400	12.4	1.85	ŧ	72%	OK
3011	3013	66	1088	0.20	43.19	17.1	4.838	1200	21.2	5.02	5.677	85%	OK
3012	3013	149	149	0.90	0.90	6.7	0.133	400	7.3	1.42	0.178	74%	<u>OK</u>
3013	3017	58	1146	1.48	45.57	17.7	5.016	1400	10.3	3.88	5.973	84%	OK
3014	3015	221	221	2.25	2.25	7.5	0.321	450	20.3	2.55	0.406	79%	OK
3015	3016	278	499	4.27	6.52	10.5	0.906	900	3.4	1.66	1.056	86%	OK
3016	3017	180	679	2.94	9.46	12.5	1.225	1000	2.7	1.59	1.249	98%	OK
3017	3021	352	1498	7.25	62.28	21.6		1400	13.9	4.50		89%	OK
3018	3019	227	227	I	2.42	7.5		700	2.0	1.08	- 0.416	91%	OK
3019	3020		785	15.68	18.10		2.252	1000	11.9	3.33	2.615	86%	OK
3020	3021	308	1093	2.50	20.60	17.1	2.307	1300	2.9	1.96	2.602	89%	OK
3021	3025	132	1630	0.60	83.48	23.1	7.951	2000	3.0	2.65	8.325	96%	OK
3022	3023	120	120	1.05	1.05	6.3	0.158	350	12.5	1.70	0.164	96%	OK
3023	3024	268	388	1.93	2.98	9.3	0.433	500	19.0	2.65	0.520	83%	OK
3024	3025	93	481	0.13	3.11	10.3	0.399	450	20.4	2.56	0.407	98%	OK
3025	3026	63	1693	0.30	86.89	23.8	8.134	1700	7.9	3.86	8.761	93%	OK
3026	3027	190	1883	2.50	89.39	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	¥	1400	24.7	6.00			OK
3027	Exs. Outlet	·	1954	+	89.59	4	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	18.3	5.17	7.959		OK
3028	Exs. Outlet	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	543		7.00			700	14.7	2.92	1.124		ОК
Exs. Outlet			1954		96.59				5.0	3.31	9.385	a service and service and	ОК
				• - ··· · ··· - • ·									
3029	New Outlet	256	256	3.20	3.20	7.8	0.493	600	15.2	2.68	0.758	65%	OK
3030	3031		402		5.91	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		700	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.57			OK
3031	New Outlet		707		11.19				19.0	3.63	I	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	OK
New Outlet	Lana River	· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	707	+	14.39		a constraint of the second	· ···	5.0	2.30	L		ОК
										· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
3032	New Outle	370	370	3.85	3.85	9.1	0.563	700	7.2	2.04	0.785	72%	ОК
3033	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					A	.				88%	OK
3034	3035	·		2	0.81		2	· · · · · · · · · · · · · · ·	• · · - · · - · - · - · - · - · - · - ·	1	• ·· ·· · · · · · · · · · · · · · · · ·		OK
3035	p		ala - San San	+ **** ·					♣	••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	· · · · · · · · · · · ·		OK
3036	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		·····	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	4.02					••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		OK
3030	I		- se al a company	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• •		1	a second care	• • • • • • • • • • • • • • • • •	🛃	+		OK
	New Outle		4 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	the second second second second second second second second second second second second second second second se	6.77	the second second second			4	*·		the second second second second	OK
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		562		10.62				· · · - · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			OK
New Outlet	Lana River	·		′ ∤- -	+ - <u>10.0</u> 2	<u>11.4</u>	1.420	1000	j	2.10	1.090	0.70	
2020	New Outle	113	111	0.65		2 1	0.098	300	10.9	1.43	0.101	97%	OK
	New Outle				where and the second		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	a second second second				2 ···· ·· ··· ··· ··· ·· ··	h • • • • • • • • • •
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	+		· + - · ·		≹ = = = + + + + + + + + + + + + + + + +	a service a service se			• · · · · · · · · · · ·	+······· -···	· ···· ··· ··· ···	·····	
New Outles	Lana Rive	· · · · · · ·	155	-	2.11	6.7	0.340	000	1	1.34	0.433	78%	OK
2041		1		0.00	0.24		0.227	200	10	1 01	0.400	600/	
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	New Outle	• j	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				a particular second and and and			·······	· •		• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
3042	· · · · · · · · · · · · · · ·		• • • • • • • • • • • •	• • • • • • • • • • • • •	\$ ··· ··· ··· ··· ··· ··	. 💼 an i i an an Anna An Anna Anna Anna Ann					• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		f
3043				• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	↓ → - · - · ·	a constant and a second		and a second sec		the second of a second second second	· ·· · ·· -·		4
3044	3045	5 221	631	2.45		•	1.109	800	9.9	2.62	1.317	84%	OK
· ·				1 - L	9	.4.3-25							

ŇT-	Dama	1	L ()	A	(ha)	0		Diag	nad Dina	Specifica	tion	Capa	city
No.	Down Stream	Lengt	n (m) Total	Area Increment	(ha) Total		er Quantity Q1(m³/s)		I (%)			Q ₁ /Q ₂	Judge
2015		Increment	1085	11.51	19.93	17.1	2.232	1000	12.3	3.39	2.662	84%	OK
3045	3052	454	263	4.73		7.9		900	2.0	1.27	0.808	90%	OK
3046	3048	263			4.73	6.9		700	4.7	1.65	0.635	72%	OK
3047	3048	167	167	2.87	2,87			· _ ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		a la casi di Sectiona de la casa d	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	OK
3048	3050	58	321	0.70	8.30	8.6	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1100	2.0	1.45	1.378	90%	
3049	3050	272	272	1.83	1.83	8.0		450	9.5	1.75	0.278	92%	OK
3050	3051	173	494	1.42	11.55	10.5	1.604	1200	2.0	1.54	1.742	92%	OK
3051	3052	77	571	0.29	11.84	11.3	1.598	1200	2.0	1.54	1.742	92%	OK
3052	3055	174	1259		33.23	19.0		1600	2.0	1.87	3.760	94%	OK
3053	3054	118	118		0.43	6.3		350	2.0	0.68	0.065	99%	OK
3054	3055	98	216		0.78	7.4		350	6.7	1.24	0.119	94%	OK
3055	3060	12	1271	0.01	34.02	19.1	3.599	1600	2.0	1.87	3 760	96%	OK ·
3056	3059	287	287	2.82	2.82	8.2	0.427	500	13.2	2.21	0.434	98%	OK
3057	3059	203	203	1.29	1.29	7.3	0.186	350	17.2	1.99	0.191	97%	OK
3058	3059	- 111	111	0.46	0.46	6.2	0.069	400	2.0	0.74	0.093	75%	OK
3059	3060	1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 -	522		5.75	10.8		700	8,8	2.26	0.870	91%	OK
3060	3061	114	1385		40.22	20.4		1700	2.0	1.94	4.403	93%	OK
3061	New Outlet		1733	ł	48.69	24.3	4	1400	6.7	3.13	4.818	93%	OK
· · · · · · · · · · · · · · · ·		1	1733		50.99	24.3		1	5.0	2.83	5.001	94%	OK
New Outlet	Lana Kive	· · · · · · · · · · · ·	1,00					1000			5.001		
2042	1		\$14	9.30	9.30	10.7	1.282	1000	3.6	1.83	1.437	89%	OK
A second seco	New Outlet			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	=	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		I			8970 75%	OK
3063	3065		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	a service on a second as	1.33				7.8			100%	
3064	3065	an ann an an ann an Ann			1.32				8.3			à	OK
3065	3067				3.40			a di seconda di s	2.0			85%	OK
3066	3067											88%	OK
	New Outle								11.2			99%	OK
3068	3070) 416	416	5 4.63	1							82%	ок
3069	3070	285	28:	5 3.24	3.24	8	0.491					70%	OK
3070	3072	2 170	5 592	2 1.12	8.99	11.	5 1.201	1100	2.1	1.49	1.416	85%	ОК
3071	3072	2 114	114	1 0.68	0.68	6.	3 0.102	2 350	9.6	1.49	0.143	71%	OK
3072	3074	100	69/	2 0.41	10.08	3 12.	7 1.290	5 1100	2.9	1.75	1.663	78%	OK
3073									••	1.85	0.178	72%	OK
3074	1			_ +	· · ·		_		· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·	• • •	99%	• — — — — · · · · ·
New Outlet	· · · · · · · · · · · · · · · · · ·		126		31.22							97%	and a second second second second second second second second second second second second second second second
				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · ·							
3075	Exs. Outle	a 41	5 41	5 0.1	5 0.1	5 9.	6 0.02	0 250	2.0	0.54	0.027	74%	ОК
	Exs. Out												a set of the set of th
2 ··· ·· ··· ···	f · · · · ·			and second community of						and the second states as			
Exs. Orate	t Lana Rive	er -	41	5	2.0	° ?.	0 0.29		<u>/ </u>	/	1 0.433	0970	
20.20							0 0 10	0	1		0.00		
	New Out											and the second second and and and and and and and and and a	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
3078	New Out	ei 53								a da ana ana amin'ny fisiana	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	+	
New Outle	t Lana Riv	er -	53	3 -	8.1	2 10	9 1.11	2 900) <u>5.</u>	0 2.0	1 1.279	87%	OK
		1											1.7.
the second second second second second second second second second second second second second second second se	New Out	let 23	3 23	3 0.7						and a second second	0 0.127		· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
3080	308	2 13	4 13	4 0.4	7 0.4	76	.5 0.07	0 30	0 10.	4 1.4	0.099	71%	OK
308	1 308	2 7	0 7	0 1.4	3 1.4	3 5	.8 0.24	0 60	0 2.	0.9	7 0.274	87%	OK
308	2 308	4 4	7 18	0.2	1 2.1	1 7	.0 0.33	6 70	0 2.	0 1.0	8 0.416	81%	6 OK
308.	3 308	4 21	2 21	2 1.6	8 1.6	8 7	.4 0.26	3 60	0 2.	0 0.9	7 0.274	96%	6 OK
308	4 New Out	let 7	0 28				.1 0.60	9 90	0 2.	0 1.2	7 0.808	75%	
	et Lana Riv		- 28	and the second second second	4.7	same in the second			•• • • • • • • • • • • • • •			a ser contra se como a	
	-				1				-	1			
308	5 New Out	let 42	1 42	21 3.1	2 3.1	2 9	.7 0.44	6 60	0 5.	8 1.6	5 0.467	96%	6 OK
308	and the strategies and						2 0.41						
308	.	A	38	•• } •••••			.3 0.40	and the second second second second second second second second second second second second second second second	• • • • • • • • • • • • • •			e 🖌 e de la companya de la company	er 🛔 di kang 🖬 mang k
308	the second second second second second second second second second second second second second second second s			52 0.3			.6 0.05		·· • • ·· • • ·· -				
308	[1] A. A. A. A. A. A. A. A. A. A. A. A. A.						.0 0.22			· • • · · · · · · · · · ·	the second second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	(a) a set of a more than the set of a set of
											en den men men min		
309						and the second second second	.2 0.81	the second second second second second second second second second second second second second second second se					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
309				A R A R AN AN AN A R A R A R A R A R A R	- 4	and the second second	the second second second second			the second second second			- Contraction -
309				an a fa sa sa an an an			.6 0.29						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
309				90 2.1			.2 0.32						
309		• • •		94 0.3			.6 0.58	station in the second second second second				A	
309		• • • • • • •		20 0.3			.2 2.28					the state of the second second	
309		and a second second second		50 0.0			.6 2.2.	An All States and All States and All States		.0 1.7			(a) and an end of a set of
309	8 30	99	91	91 0.:	34 0.3	34 6	5.0 0.0 :	52 35	0 2	.0 0.6	8 0.06	5 799	6 OK
• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	· · • · · · · · -						743	21					

No.	Down	Lengt	h (m)	Area	(ba)	Storn Wate	er Quantity	Piar	nned Pipe	Specifics	tion	Сара	city
NO.	Stream	Increment	Total	Increment	Total	Time	$Q_1(m^3/s)$		1 (%)		$Q_2(m^3/s)$	Q ₁ /Q ₂	Judge
3099	3100	251	342	1.24	1.58	8.8	0.214	450	8.8	1.68		80%	OK
3100	3103	93	1043	0.78	21.60	16.6	2.455	1400	2.0	1.00	2.632	93%	OK
3101	3102	230	230	1.92	1.92	7.6	0.298	700	2.0	1.08	0.416	72%	OK
3102	3102	230	469	2.20	4.12	10.2	0.579	600	8.9	2.05	0.580	100%	OK
	a	101	3144	0.82	26.54	10.2	2.921	1500	2.0	1.79	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	92%	OK
	New Outlet	101	1144	0.02	29.66	17.7	3.265	1300	5.0	2.57	3.411	96%	OK
New Outlet	Lana River	···-·	1144		29.00	17.7	5.205	1300	5.0	2.31	5.411	90%	UK
2104							0.270	700		1 00	0.414	0001	
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	New Outlet	257	257	2.41	2,41	7.9	0.370	700	2.0	1.08		89%	OK
3105	3106	187	187	1.49	1.49	7.1	0.236	600	2.1	1.00		84%	OK
3106	New Outlet	210	397	1.82	3.31	9.4	0,479	800	2.0	1.18		81%	ОК
New Outlet	Lana River	· • •	397		5.72	9.4	0.828	800	5.0	1.86	0.935	89%	OK
					1		· · · · · · · · · ·						÷
3107	New Outlet	667	667	11.60	11.60	12.4	1.507	1100	3.1	1.81	1.720	88%	OK
3108	New Outlet	193	193	2.23	2.23	7.1	0.353	600	5.1	1.55	0.438	81%	OK
New Outlet		-	667	-	13.83	12.4	1.797	1100	5.0	2,30	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	82%	OK
		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·											~
2100	New Outlet	456	456	4,93	4.93	10.1	0.695	-900	2.0	1.27	0.808	86%	OK
	· ·		491	2.69	2.69	10.1	0.374	600		1.57		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
3110	3112	491	L		THE R. LEWIS CO., No. 494 (1997)	the second second second second second second second second second second second second second second second se	The second second second second		5.2		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	84%	OK
3111	3112	181	181	4.18	4.18		the second second second			2.11		82%	OK
3112	New Outlet	489	980	····	11.28					1.45		95%	OK
New Outlet	Lana River	· · ·	980		16.21	15.9	1.882	1100	5.0	2.30	2.186	86%	OK
·							l						÷.,
3113	Exs. Outlet	20	20	0.00	0.00	5.2	0.000	200	2.0	0,47	0.015	0%	OK
3114	3116	579	579	3.68	3.68	11.4	0.495	700	4.6	1.63	0.627	79%	OK
3115	3116	67	67	0.44	3.44	5.7	0.068	300	8.9	1.29	0.091	74%	OK
3116	3118	68	······································		4.44	12.2		600	10.2	2.19	the second second second second second second second second second second second second second second second se	94%	OK
3117	3118	70	· · - ·		1	5.8		600	2.0	0.97		86%	OK
3118	3121	199	for a summer summinum.		8.22	14.4		1000	2.0	1.32		168%	NG
			a sa	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	3.27		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			 .			
3119	3120	268	268			8.0	+	 Constraint and the second secon	6.3	1.91	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	68%	OK
3120	3121	213	481	3.16	6.43	10.3	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	\$ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			76%	OK
3121	3125	232	• • • • • • • • • • • • • •			17.0		1		3.01		81%	OK
3122	3124	276			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				£	2.11		66%	OK
3123	3124	124	124	1.80	1.80	6.4	0.294	600	3.2	1.23	0.348	84%	OK
3124	3125	208	484	0.81	5.21	10.4	0.726	900	2.0	1.27	0.808	90%	OK
3125	3126	500	1578	4.58	26.84	22.5	2.595	1100	10.3	3.30	3.136	83%	ОК
A REAL PROPERTY AND A DESCRIPTION OF A D	Exs. Outlet	1009		A second state of the second state	In the second s	the second second second second second second second second second second second second second second second se	2.022	1200	3.2	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		92%	OK
	Lana River		2587		26.84			Access to the second second second	the second second statements	the second state of the second		 Interview and the second s	OK
LINS. OWNER	LOSA ASTO	• • • • • • • • • •		·		1					2.100	/3/0	
3128	R - O 4	254	254	2.27	2.27	7.8	0.350	600	8.2	1.97	0.557	63%	OF
		··· ··-			·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	the state of the s	* · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		a with a second receiver a		the second second second second second second	OK
3129	3131	71			+		A set of the set of		and the second second second	1 ************************************		91%	OK
3130	-3131			1.00	+					· • · · ·		74%	OK
3131	3136				÷ ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•				79%	OK
3132	3133	124	a second second second second second		· · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · ·					95%	OK
3133	- 3135	95			1.00		·····		The strength of the second second			71%	OK
3134	3135	149	149	1.16	1.16	6.7	0.187	500	2.6	0.98	0.192	97%	OK
3135	3136			1 · ·	· · · · · · · · · · · · · · · ·		1 1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	a second second second second second	82%	OK
3136	and the second second second				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			1	the state of the second s	89%	OK
3137	3138	the second second second second second second second second second second second second second second second s			f	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	the second second second	A state of the state of the state	+ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	and the second second second	80%	OK
3138	*						• • • • •		+ · · · · · · · · · ·			86%	
		a second attended to the Alexandrian			·····	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · ·		P * * * * * * * *	and the first second second		OK
3139		the second second second second second second second second second second second second second second second se					a second to be a second				a de las servicios de la companya de las	84%	OK
3140		and the second s	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		+				·····	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Hereit and Her		OK
3141	+	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				the second second second second second second second second second second second second second second second se	a second constrained and a	OK
3142											and the second second second second	the second secon	ОК
3143	and a second sec	• • • • • • • • • • • •			+		· · ······	·					OK
3144	3145	302	461	1.76	3.15	10.1	0.444	600	8.9	2.05	0.580	77%	ŌK
3145	3147	248	709	5.98	9.13	i2.9	1.166	900	6.5	2.29	1.457	80%	OK
3146		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	+·				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1	. 🖡 🗤 💷	1 ··· ··- ··-	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	74%	OK
and the second sec			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· • · · · · · · · · · ·				a 🖌	• • • • • • • • • • • • • • •	a second second second second	service and the service services of the service service of the service service of the service	OK
1 3147		367							÷			98%	
3147	3151			· · · · · · · · · ·	· · · · · · · - · - · - · - · - · - · -		- [1 · · · · ·			OK
3148	21.00			. 11711	n 9.70	7.4	I 0.100	300	15.1	1.68	3 0.119	85%	OK
3148 3149	In the second s		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	- 100 C - 1							1	the state of the s	
3148 3149 3150	3151	404	622	3.47	4.17	11.9	0.551	800	2.7	+	1	80%	OK
3148 3149 3150 3151	3151	404 430	622	3.47 2.30	4.17	11.9 27.3	0.551	800 1700	2.7 2.0	1.94	4.403	80% 92%	OK

3

()

9

Stream Increment Total Increment Total Time $Q_1(m^2/s)$ $D(mm)$ $I(\%_0)$ $V(m/s)$ $Q_2(m^2/s)$ Q_1/Q_2 Judge 3153 Exs Outlet 464 464 1.32 1.32 10.2 0.185 600 2.0 0.97 0.274 68% OK 3155 3156 537 537 3.38 3.38 11.0 0.461 600 8.3 1.98 0.560 82% OK 3155 515 537 537 3.38 3.38 11.0 0.461 600 8.3 1.98 0.560 82% OK 3155 5157 537 3.45 6.83 16.3 0.783 900 2.0 1.27 0.808 97% OK Exs Dute InarRiver - 1017 - 10.21 16.3 1.171 900 5.0 2.01 1.279 92% OK 3158 3159 161 149 </th <th>No.</th> <th>Dama</th> <th>Lonat</th> <th>- (</th> <th>A 200</th> <th>(ha) I</th> <th>See</th> <th></th> <th>Dias</th> <th>nod Dina</th> <th>Specifics</th> <th>tion</th> <th>Cana</th> <th>ottu</th>	No.	Dama	Lonat	- (A 200	(ha) I	See		Dias	nod Dina	Specifics	tion	Cana	ottu
3131 bit of the largene bit Oute 464 464 1.32 1.02 0.18 600 2.0 0.97 0.274 653 OK 1355 bit of the bit Oute bit of the second 1351 bit of the second 1352 bit of the second bit o	NO.	Down Stream					Time	$O_1(m^3/s)$						
$ \begin{array}{c} \begin{tabular}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		5	Increments					Selfer 107	D (daily	(/~9/	1 (0.0)	\$13	<u></u>	
bit Quel LayBard - 464 - 1.32 10.2 0.170 450 5.0 1.32 0.202 84% OK 3155 513.5 537.3 538 3.38 1.10 0.461 600 8.3 1.98 6.560 8.37 0.98 67% OK 515 Gotal LawBard - 1017 - 10.21 16.3 1.171 900 5.0 2.21 1.229 92% OK 1159 3161 140 193 1.63 1.171 900 5.0 2.20 1.351 9.99% OK 1161 1169 1169 1515 2.50 2.50 7.0 0.400 700 2.0 1.451 1.247 1.578 69% OK 3162 1166 197 479 4.05 4.05 10.37 1.000 2.0 1.41 0.468 92% OK 3165 1166 179 4.05	3153	Exs. Outlet	464	464	1.32	1.32	10.2	0.185	600	2.0	0.97	0.274	68%	OK
1156 50. Outs 1607 1.345 6.83 1.63 0.783 6007 2.67 1.287 0.888 979 025 000 5.0 2.01 1.219 975 0.55 1158 3153 3153 9175 1.41 1.41 6.9 0.235 660 2.31 1.25 0.325 695 0.56 3161 1169 169 1.25 1.25 0.35 0.907 0.242 2.93 0.84 3161 169 169 1.55 2.50 2.50 0.50 1.001 1.02 1.137 8.994 OK 3161 161 169 1.03 0.30 1.232 1.000 5.0 2.16 1.030 7.87 OK 0.201 1.37 0.844 2.91 1.85 1.13 0.57 1.000 5.0 2.127 0.385 9.74 OK 0.77 1.000 5.0 2.127 0.868 9.744 OK 0.77 700 <td>Exs. Outlet</td> <td></td> <td>• • • • • • • • • •</td> <td>464</td> <td>-</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>the second second second second second second second second second second second second second second second se</td> <td>5,0</td> <td>1.27</td> <td>0.202</td> <td>84%</td> <td>OK</td>	Exs. Outlet		• • • • • • • • • •	464	-				the second second second second second second second second second second second second second second second se	5,0	1.27	0.202	84%	OK
1156 50. Outs 1607 1.345 6.83 1.63 0.783 6007 2.67 1.287 0.888 979 025 000 5.0 2.01 1.219 975 0.55 1158 3153 3153 9175 1.41 1.41 6.9 0.235 660 2.31 1.25 0.325 695 0.56 3161 1169 169 1.25 1.25 0.35 0.907 0.242 2.93 0.84 3161 169 169 1.55 2.50 2.50 0.50 1.001 1.02 1.137 8.994 OK 3161 161 169 1.03 0.30 1.232 1.000 5.0 2.16 1.030 7.87 OK 0.201 1.37 0.844 2.91 1.85 1.13 0.57 1.000 5.0 2.127 0.385 9.74 OK 0.77 1.000 5.0 2.127 0.868 9.744 OK 0.77 700 <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>· · · · ·</td> <td></td> <td></td> <td></td>					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						· · · · ·			
Date Code Las Save - 1017 1021 16.3 1.171 900 5.0 2.01 1.229 92% OK 3150 3150 3161 149 324 0.81 2.27 6.60 0.31 660 2.3 1.35 0.353 94% OK 3161 1169 160 1.62 1.55 6.59 0.200 600 2.0 0.97 0.274 2.9% OK 3161 3165 150 150 1.55 0.56 0.200 600 2.0 0.97 0.274 2.9% OK 3162 1516 150 150 1.55 0.66 6.77 0.40 700 2.0 1.86 1.66 924 OK 0.00 1.00 2.0 1.87 0.86 0.66 0.51 1.000 2.0 1.37 0.567 0.57 0.576 1.64 0.517 1.000 2.0 1.37 0.567 0.576 1.64 0.	3155	3156	537	537	3.38	3.38	11.0	0,461	600	8.3	1.98	0.560	82%	OK
1158 315 175 175 144 659 0.225 660 28 1.15 0.135 698 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.25 0.235 699 0.25 0.235 699 0.22 0.11 0.235 699 0.22 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.235 699 0.21 1.00 0.362 1.01 0.362 0.035 1.01 0.362 1.03 0.21 0.035 0.035 0.035 0.035 0.035 0.035 0.035 0.035 0.035 0.035 0.035	3156	Exs. Outlet	480	1017	3.45	6.83	16.3	0.783	900	2.0	1.27	0.808	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
1158 3159 175 175 1.41 1.41 6.9 0.225 600 2.8 1.15 0.332 69% OK 3160 3161 169 169 1.25 1.52 0.50 0.00 2.0 0.70 0.24 7.33 0.83 3161 3163 160 1.15 5.00 8.97 10.8 1.232 1100 2.0 1.08 0.416 9.97% OK 3161 6.0.46 189 707 0.50 1.24 1.21 2.005 7.84 0.04 1.2 2.005 7.84 0.08 7.84 0.08 7.84 0.08 7.84 0.08 7.84 0.08 7.84 0.08 0.21 1.207 0.38 7.86 0.08 7.85 0.06 1.01 0.567 6.00 2.0 1.21 0.38 7.86 0.08 7.97 0.31 0.77 0.30 7.8 8.66 0.08 1.075 7.876 0.08	Exs. Outlet	Lana River	•	1017	•	10.21	16.3	1.171	900	5.0	2.01	1.279	92%	ОК
3169 3161 149 324 0.83 2.22 8.6 0.33 600 3.3 1.25 0.53 0.20 0.20 0.274 73% 0K 3160 3161 5163 150 150 1.50 2.50 2.50 0.70 0.403 7100 2.00 1.08 0.416 93% 0K 3161 0.046 189 707 0.50 1.227 12.9 1.557 1000 2.0 1.08 0.416 0.42 2.11 1.2005 78% 0K 5166 3166 479 479 4.05 10.3 0.567 600 9.1 2.07 0.588 78% 0K 3166 3166 479 479 4.05 10.3 0.567 600 2.0 1.27 0.888 78% 0K 3166 3166 56 5.97 5.76 6.46 0.512 0.00 7.06 7.66 0.50 1.66 9.97 7.57 0.54 4.00 4.02 4.03 4.22 1.05 5.57 0														
3160 3161 169 169 123 125 6.59 0.200 600 2.0 0.97 0.24 1373 89% OK 3161 3163 150 150 150 2.50 2.70 0.400 700 2.0 1.08 1.373 89% OK 3161 3163 150 150 2.50 2.70 0.400 700 2.0 1.08 0.416 97% OK 3165 3166 179 477 7 1.277 1.29 1.367 1000 5.0 2.16 1.696 97% OK 3166 3167 166 535 0.56 4.61 11.5 0.618 900 2.0 1.27 0.835 97% OK 3167 3165 136 1.37 0.76 1.90 0.717 700 1.30 2.74 1.84 6.83 0.756 0.00 1.71 10.04 1.84 1.756 0.81 <t< td=""><td>3158</td><td>3159</td><td>175</td><td>175</td><td>1.41</td><td>1.41</td><td>6.9</td><td>0.225</td><td>600</td><td>2.8</td><td>1.15</td><td>0.325</td><td>69%</td><td></td></t<>	3158	3159	175	175	1.41	1.41	6.9	0.225	600	2.8	1.15	0.325	69%	
3161 3162 3163 156 150 5.50 8.97 108 1232 1100 2.0 1.68 0.416 99% OK 3163 BLO.Ade 189 707 0.80 1.227 12.9 1.357 1100 2.0 1.08 0.416 99% OK 516 D.Ade 189 707 0.80 1.227 12.9 1.357 1000 2.0 1.269 92% OK 5166 3166 1479 4.93 4.05 10.3 0.567 600 9.1 2.07 0.388 76% 0K 3166 144 729 1.18 5.79 1.31 0.712 700 1.30 2.74 1.096 76% 0K 1.06 1.01 1.044 68% 0.05 72% 0K 4.001 4.01 4.03 1.034 68% 0.05 5.0 1.01 7.74 0.80 7.75% 0.80 1.01 1.01 7.75% </td <td>3159</td> <td>3161</td> <td>149</td> <td>324</td> <td>0.81</td> <td>2.22</td> <td>8.6</td> <td>0.331</td> <td>600</td> <td>3.3</td> <td>1.25</td> <td>0.353</td> <td>94%</td> <td></td>	3159	3161	149	324	0.81	2.22	8.6	0.331	600	3.3	1.25	0.353	94%	
1162 3163 150 150 2.50 6.7 0.403 700 2.0 108 0.164 978 OK 3163 Ex. Oase 189 707 0.50 12.27 12.9 1.557 1100 4.2 2.11 2.005 7895 OK 3165 3166 479 479 4.05 4.05 10.3 0.567 600 9.1 2.07 0.588 9756 OK 3166 3166 164 479 1.18 5.79 1.11 0.737 800 4.0 1.27 0.588 9756 OK 1167 3168 144 729 1.18 5.79 1.10 773 800 4.0 1.37 1.076 764 0.0 717 800 5.0 1.66 9355 7756 OK 4001 4002 4.03 4.43 1.23 784 OK 4002 4002 403 6.70 5.70 5.21 <t< td=""><td>3160</td><td>3161</td><td>169</td><td>169</td><td>1.25</td><td>1.25</td><td>6.9</td><td>0.200</td><td>600</td><td>2.0</td><td>0.97</td><td>0.274</td><td>73%</td><td>OK</td></t<>	3160	3161	169	169	1.25	1.25	6.9	0.200	600	2.0	0.97	0.274	73%	OK
3163 Ex. Oxfer 189 707 0.80 12.27 12.97 15.67 1100 4.2 2.11 2.005 785 OK 3165 1166 479 479 4.05 10.3 0.567 600 5.0 2.16 1.696 9236 OK 3165 1166 479 479 4.05 10.3 0.567 600 5.0 2.16 1.696 9236 OK 3165 1166 479 479 4.05 10.3 0.567 600 5.0 1.37 1.370 8476 OK 3165 1165 5.79 5.3 0.66 0.817 1006 2.01 3.02 2.74 1.570 S.3 0.50 1.66 0.935 778 OK 4001 4002 40 83 2.59 1.50 0.51 2.554 1100 8.0 2.21 2.765 9236 OK 4.00 4.03 1.37 1.11 3.774 <td>3161</td> <td>3163</td> <td>194</td> <td>518</td> <td>5.50</td> <td>8.97</td> <td>10.8</td> <td>1.232</td> <td>1100</td> <td>2.0</td> <td>1.45</td> <td>1.378</td> <td>89%</td> <td></td>	3161	3163	194	518	5.50	8.97	10.8	1.232	1100	2.0	1.45	1.378	89%	
Date State Reve - 707 - 12.27 12.97 12.97 1000 5.0 2.16 1.695 923 OK 3165 3166 3167 3166 3167 3168 144 707 4.05 10.3 0.567 600 9.1 2.07 0.588 9796 OK 3167 3168 144 729 1.18 5.79 13.1 0.737 800 4.0 1.37 0.870 84%6 OK 5169 302 1258 0.00 6.76 19.0 0.717 700 1.30 1.37 1.076 75% OK 4001 4002 403 64 8.00 6.0 717 700 1.86 0.935 77% OK 4001 4002 4003 64 8.21 2.057 800 3.1 1.11 3.757 2.74 1.054 656 0.06 1.1.6 4.31 1.37 1.37 1.37 1.37 <td>3162</td> <td>3163</td> <td>150</td> <td>150</td> <td>2.50</td> <td>2.50</td> <td>6.7</td> <td>0.403</td> <td>700</td> <td>2.0</td> <td>1.08</td> <td>0.416</td> <td>97%</td> <td>OK</td>	3162	3163	150	150	2.50	2.50	6.7	0.403	700	2.0	1.08	0.416	97%	OK
3165 3165 479 479 4.05 4.05 10.3 0.567 600 9.1 2.07 0.585 97% OK 3166 3167 105 585 0.56 4.61 11.5 0.618 900 2.0 1.27 0.308 76% OK 3168 168 169 137 556 0.57 14.6 0.817 1000 2.0 1.37 1.076 77% 60% 0.85 60% 0.77 800 5.0 146 0.395 77% 6K 1000 2.00 1.60 6.0 1.428 700 4.63 5.21 2.00 717 800 5.0 1.66 0.337 1.77% 6K 4.00 4.00 4.03 1.65 0.377 5.3 0.575 800 73.1 71.11 3.374 72% 0.K 4001 4005 4.00 1.60 1.61 1.00 6.0 1.17 3.23 3.345 92%	3163	Exs. Quilet	189	707	0.80	12.27	12.9	1.567	1100	4.2	2.11	2.005	second and an end of the second	OK
3166 3167 106 585 0.56 4.61 11.5 0.618 500 2.0 127 0.880 76% OK 3167 3168 114 729 1.18 5.79 13.1 0.735 800 4.3 1.73 0.870 84% OK 3168 3169 137 866 0.77 6.76 19.0 0.717 700 13.0 2.77 75% OK 4001 4002 24 24 5.70 5.70 5.3 0.976 600 41.6 4.43 1.233 78% OK 4003 64 8.8 2.90 8.60 6.0 1.428 700 46.8 2.91 2.057 78% OK 4003 4005 4006 677 73 4.64 600 17.1 7.11 3.74 7.11 3.74 7.11 7.94 OK 4004 4005 4.005 10.05 2.87 0.811<	Exs. Outjet	Lana River		707	-	12.27	12.9	1.567	1000	5.0	2.16	1.696	92%	OK
3166 3167 106 585 0.56 4.61 11.5 0.618 500 2.0 127 0.880 76% OK 3167 3168 114 729 1.18 5.79 13.1 0.735 800 4.3 1.73 0.870 84% OK 3168 3169 137 866 0.77 6.76 19.0 0.717 700 13.0 2.77 75% OK 4001 4002 24 24 5.70 5.70 5.3 0.976 600 41.6 4.43 1.233 78% OK 4003 64 8.8 2.90 8.60 6.0 1.428 700 46.8 2.91 2.057 78% OK 4003 4005 4006 677 73 4.64 600 17.1 7.11 3.74 7.11 3.74 7.11 7.94 OK 4004 4005 4.005 10.05 2.87 0.811<										[
1167 1168 144 729 118 5.79 13.1 0.735 500 4.3 1.73 0.870 84% OK 3169 Ex. Ordel 392 Ex. Ordel 392 Ex. Ordel 1000 2.0 1.37 1.076 7.6% OK 4001 4003 648 2.00 6.76 19.0 0.717 800 5.0 1.86 9.935 7754 OK 4001 4003 64 88 2.90 8.66 6.0 1.428 700 4.66 4.43 1.233 7254 OK 4004 4004 4006 1.63 2.534 1100 8.0 2.91 7.755 2.87 0.811 1.11 3.757 2.87 0.811 1.945 OK 4006 New Oute 1005 0.25 2.680 16.2 3.0351 100 1.6 2.3315 9.246 OK A 1.11 9.05 0.551 6.665 0.060 8.1 <td>3165</td> <td>3166</td> <td>479</td> <td>479</td> <td>4.05</td> <td>4.05</td> <td>10.3</td> <td>0.567</td> <td>600</td> <td>9.1</td> <td>2.07</td> <td>0.585</td> <td>97%</td> <td></td>	3165	3166	479	479	4.05	4.05	10.3	0.567	600	9.1	2.07	0.585	97%	
3163 3169 317 866 0.97 6.76 14.6 0.817 1000 2.0 1.37 1.075 795 OK 4001 4002 24 24 5.70 6.76 19.0 0.717 700 13.0 2.74 1.054 6884 OK 4001 4002 24 24 5.70 5.70 0.90 777 700 13.0 2.74 1.054 6884 OK 4001 4002 4003 4004 88 2.90 8.60 6.00 15.3 2.554 1100 8.0 2.91 2.765 9234 OK 4004 4006 46 971 0.35 2.95 18.8 2.556 800 73.1 1.11 7.47 7.46 OK 4005 4006 4011 2.95 2.42 2.42 8.3 0.365 600 8.1 1.95 0.51 66% OK OK OK OK OK <td>3166</td> <td>3167</td> <td>106</td> <td>585</td> <td>0.56</td> <td>4.61</td> <td>11.5</td> <td>0.618</td> <td>900</td> <td>2.0</td> <td>1.27</td> <td>0.808</td> <td>76%</td> <td>OK</td>	3166	3167	106	585	0.56	4.61	11.5	0.618	900	2.0	1.27	0.808	76%	OK
3160 bu odd 392 1258 0.00 6.76 19.0 0.717 700 13.0 2.74 1.054 6895 OK 4001 4002 24 5.70 5.70 5.70 5.3 0.976 660 41.6 4.43 1.233 7896 OK 4001 4000 64 88 2.90 8.60 6.0 1.428 700 46.8 2.91 2.765 9256 OK 4003 4006 66 71 0.35 2.954 1100 8.0 2.91 7.75 OK 400 4.005 4.05 2.92 OK 0.60 7.1 7.11 3.574 2.205 OK 0.60 1.17 3.22 3.345 OK 0.60 1.017 3.22 3.345 OK 0.60 1.017 3.22 3.345 OK 0.66 0.177 3.00 1.65 5.0 1.011 7.3 2.37 3.111 9.996 OK 0.996<	3167	3168	144	729	1.18	5.79	13.1	0.735	800	4.3	1.73	0.870	84%	
3150 bu odde 392 1258 0.00 6.76 19.00 0.717 700 13.0 2.14 1.054 6.894 OK 4001 4002 24 25.70 5.71 7.71 700 4.63 2.21 2.005 7.71% OK 4003 4006 6.60 7.1 7.11 3.574 2284 OK 6.00 7.1 7.11 3.574 2284 OK 4005 Hoode 4005 1005 - 26.80 162 3.031 1001 1.12 3.53 1.345 9254 OK NK NK NK 1005 1.2 1.161 1.17 3.22 3.3.45 OK NK NK NK NK NK <td>3168</td> <td>3169</td> <td>137</td> <td>866</td> <td>0.97</td> <td>6.76</td> <td>14.6</td> <td>0.817</td> <td></td> <td>2.0</td> <td>1.37</td> <td>1.076</td> <td>76%</td> <td>OK</td>	3168	3169	137	866	0.97	6.76	14.6	0.817		2.0	1.37	1.076	76%	OK
Ex Orde Low Biver 1 1258 - 6.75 1900 0.717 800 5.0 1.86 0.992 77% OK 4001 4002 24 24 5.70 5.3 0.976 6000 41.6 4.41 1.253 77% OK 4002 4003 640 88 2.90 8.60 6.0 1.428 700 46.6 5.21 2.005 71% OK 4004 4006 466 971 0.35 21.95 15.8 2.556 800 73.1 7.11 3.574 72% OK 4005 4005 605 6.73 4.60 4.60 12.0 6.00 8.1 1.73 3.52 3.345 92% OK 4006 4011 295 2.95 2.42 2.42 3.3 0.365 600 8.1 1.79 3.7 3.01 1.659 9.7% OK 4000 4011 147 <td< td=""><td></td><td>Exs. Outle</td><td>392</td><td>1258</td><td>0.00</td><td></td><td></td><td>F · · · - · - · - · - · - · - · - · - ·</td><td>• · · ·</td><td></td><td>2.74</td><td></td><td></td><td></td></td<>		Exs. Outle	392	1258	0.00			F · · · - · - · - · - · - · - · - · - ·	• · · ·		2.74			
4002 4003 64 88 2.90 8.60 6.00 1.428 700 46.8 5.21 2.005 71% OK 4004 4004 4004 4004 4004 4006 46 971 0.31 2.151 8.03 2.554 1100 8.0 2.91 2.765 9274 OK 4004 4006 637 637 4.60 12.1 0.604 600 73.1 7.11 3.74 7284 OK 4006 637 637 4.60 16.2 3.083 1100 11.7 3.23 3.45 9274 OK 4007 4011 255 2.52 2.42 2.42 8.3 0.365 600 8.1 1.53 0.511 6676 OK 4007 4011 255 2.52 2.42 2.42 8.3 0.365 600 8.1 1.53 0.147 73% OK 4004 4011 138 <td< td=""><td>Exs. Outlet</td><td>Lana River</td><td></td><td></td><td>•</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>0.935</td><td>77%</td><td>OK</td></td<>	Exs. Outlet	Lana River			•							0.935	77%	OK
4002 4003 64 88 2.90 8.60 6.00 1.428 700 46.8 5.21 2.005 71% OK 4004 4004 4004 4004 4004 4006 46 971 0.31 2.151 8.03 2.554 1100 8.0 2.91 2.765 9274 OK 4004 4006 637 637 4.60 12.1 0.604 600 73.1 7.11 3.74 7284 OK 4006 637 637 4.60 16.2 3.083 1100 11.7 3.23 3.45 9274 OK 4007 4011 255 2.52 2.42 2.42 8.3 0.365 600 8.1 1.53 0.511 6676 OK 4007 4011 255 2.52 2.42 2.42 8.3 0.365 600 8.1 1.53 0.147 73% OK 4004 4011 138 <td< td=""><td>4001</td><td>4002</td><td>24</td><td>24</td><td>5.70</td><td>5.70</td><td>5.3</td><td>0.976</td><td>600</td><td>41.6</td><td>4.43</td><td>1.253</td><td>78%</td><td>ОК</td></td<>	4001	4002	24	24	5.70	5.70	5.3	0.976	600	41.6	4.43	1.253	78%	ОК
4003 4004 837 925 13.00 21.60 15.3 2.554 1100 8.0 2.91 2.755 92% OK 4004 4006 466 971 0.33 21.95 15.8 2.556 800 73.1 7.11 3.574 72% OK 4005 4006 637 4.60 4.60 12.1 0.604 600 17.5 2.87 0.811 74% OK 4006 637 4.60 4.60 12.1 0.604 600 11.7 3.52 3.345 92% OK 4007 4011 127 0.72 6.6 0.107 3.00 1.57 5.30 1.57 0.551 66% OK 4010 11 138 685 11.72 1.20 1.23 0.147 73% OK OK 0.551 66% OK 4011 Exa oute 74 759 2.68 17.60 13.4 2.211			2	L				►		L		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
4004 4006 46 971 0.35 21.95 15.8 2.556 800 73.1 7.11 3.574 7254 OK 4005 4006 637 637 4.60 4.60 12.1 0.604 660 17.5 3.287 0.811 74% OK 4006 Herook - 1005 - 26.80 16.2 3.083 1100 11.7 3.52 3.345 92% OK 4007 4011 255 295 2.42 2.42 8.3 0.365 600 8.1 1.95 0.551 66% OK 4007 4011 538 685 11.78 12.26 12.6 1.613 800 15.7 3.30 1.659 97% OK 4011 538 685 17.76 13.4 2.211 1200 5.0 2.44 2.699 82% OK 4012 Exs Owler 162 1.56 1.56 6.7			and the second second second		the second second second second second second second second second second second second second second second se	A CONTRACTOR OF A DESCRIPTION	· ·	¥ , • -, •			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
4005 4006 637 637 4.60 4.60 12.1 0.604 600 17.5 2.87 0.811 74% OK 4006 New Outer 34 1005 0.25 26.80 16.2 3.083 1100 11.7 3.52 3.345 92% OK 4007 4011 295 2.95 2.42 2.42 8.3 0.365 600 8.1 1.95 0.511 66% OK 4007 4011 538 685 11.78 12.50 12.6 1.613 800 15.7 3.30 1.659 97% OK 4010 4011 538 685 17.60 13.4 2.211 1100 7.6 2.84 2.699 82% OK 4012 Exs. Outer 74 759 - 17.60 13.4 2.211 1200 5.0 2.44 2.760 80% OK 4012 Exs. Outer 162 - 2.25<		the same and the same day on the	a second second second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			many descent			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	A company of the second s		72%	
4005 New Outlet New Outlet 34 1005 0.25 26.80 16.2 3.083 1100 11.7 3.52 3.345 92% OK 4007 4011 295 295 2.42 2.42 8.3 0.365 600 8.1 1.95 0.551 66% OK 4007 4011 295 295 2.42 2.42 8.3 0.365 600 8.1 1.95 0.551 66% OK 4003 4010 147 147 0.72 6.6 0.107 350 10.2 1.53 0.147 73% OK 4011 Esc.oute 74 759 - 17.60 13.4 2.211 1100 7.6 2.84 2.699 82% OK 4012 Esc.oute 162 - 2.25 6.8 0.361 600 5.0 1.54 0.435 83% OK 4012 Esc.oute 162 - 2.25 6.8<			·	f					e 🚽 e a 🚽 e e a ser de la composición de la co		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
New Outling Brook - 1005 - 26.80 16.2 3.083 1300 5.0 2.57 3.411 90% OK 4007 4011 295 295 2.42 2.42 8.3 0.365 600 8.1 1.95 0.551 66% OK 4009 4010 4011 538 665 11.78 12.50 12.6 1.613 800 15.7 3.01 1.659 97% OK 4010 4011 538 665 17.60 13.4 2.211 1100 7.6 2.84 2.599 82% OK Fax Outer Brook - 739 - 17.60 13.4 2.211 1200 5.0 2.44 2.768 80% OK 4012 Exs Outer Brook - 162 2.25 6.8 0.361 600 5.0 1.54 0.335 83% OK 4013 4015 377 377	E							4 a ·						
4007 4011 295 242 242 8.3 0.365 600 8.1 1.95 0.551 66% OK 4009 4011 538 665 11.78 12.50 12.6 1.613 800 15.7 3.30 1.659 97% OK 4011 538 665 11.78 12.50 12.6 1.613 800 15.7 3.30 1.659 97% OK 4011 Exx Oute 74 759 2.68 17.60 13.4 2.211 1100 7.6 2.84 2.699 82% OK 4012 Exx Oute 162 162 2.25 6.8 0.361 600 5.0 1.54 0.4351 0.00% OK 4013 4015 156 1.56 6.7 0.251 500 5.1 1.37 0.269 93% OK 4013 4015 377 377 2.17 2.17 9.19 0.917 700														
$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $				• · · · • · · · · · · · · · · · · · · ·										· · · · ·
4009 4010 147 147 0.72 0.72 6.6 0.107 350 10.2 1.53 0.147 73% OK 4010 4011 538 665 11.78 12.50 12.6 16.13 800 15.7 3.30 1.659 97% OK 4011 Exx Outer Brook 739 2.68 17.60 13.4 2.211 1100 7.6 2.84 2.699 82% OK 4012 Exx Outer 162 2.25 2.25 6.8 0.361 500 9.2 1.84 0.361 100% OK 4013 4015 156 1.56 1.56 6.7 0.251 500 5.1 1.37 0.269 93% OK 4014 4015 377 2.17 2.17 9.2 0.290 450 15.6 2.24 0.355 81% OK 4014 4015 377 2.17 2.17 2.16 0.97 <td>4007</td> <td>401</td> <td>295</td> <td>295</td> <td>2.42</td> <td>2.42</td> <td>83</td> <td>0.365</td> <td>600</td> <td>8.1</td> <td>1.95</td> <td>0.551</td> <td>66%</td> <td>OK</td>	4007	401	295	295	2.42	2.42	83	0.365	600	8.1	1.95	0.551	66%	OK
4010 4011 538 685 11.78 12.50 12.6 1.613 800 15.7 3.30 1.659 97% OK 4011 Exs. Outer 74 759 2.68 17.60 13.4 2.211 1100 7.6 2.84 2.699 82% OK Brook - 739 - 17.60 13.4 2.211 1200 5.0 2.44 2.760 88% OK 4012 Exs. Outer 162 162 2.25 2.25 6.8 0.361 500 9.2 1.84 0.361 100% OK 4013 4015 156 1.56 1.56 6.7 0.251 500 5.1 1.37 0.269 93% OK 4013 4015 377 377 2.17 2.17 9.2 0.290 450 15.6 2.24 0.355 81% OK 4016 New Outer 913 12.80 15.1 1.523<	the same restance of a surface of	A contract of the second second second second second second second second second second second second second se	A DESCRIPTION OF THE OWNER OWNER OF THE OWNER OWNER OF THE OWNER OWNE										A concepted to a second second	
4011 Exa Outer 74 759 2.68 17.60 13.4 2.211 1100 7.6 2.84 2.699 82% OK Exa Outer Brook - 755 - 17.60 13.4 2.211 1200 5.0 2.44 2.760 80% OK 4012 Exa Outer 162 - 2.25 6.8 0.361 600 5.0 1.54 0.435 83% OK 4013 4015 156 1.56 1.56 6.7 0.251 500 5.1 1.37 0.269 93% OK 4013 4015 377 377 2.17 2.17 9.2 0.290 450 15.6 2.24 0.361 81% OK 4016 New Outer 913 913 12.80 15.1 1.523 800 2.28 3.97 1.996 76% OK New Outer 154 0.88 0.88 6.7 0.130 300	a second second second second			4										
Exs Outle Brook - 759 - 17.60 13.4 2.211 1200 5.0 2.44 2.760 80% OK 4012 Exs Outlet Brook - 162 2.25 2.25 6.8 0.361 500 9.2 1.84 0.361 100% OK 4013 4015 156 1.56 1.56 1.56 6.7 0.251 500 5.1 1.37 0.269 93% OK 4014 4015 377 377 2.17 2.17 9.2 0.290 4500 15.6 1.66 0.422 2.68 6.41 9.7 0.917 700 12.0 2.64 1.016 0.90% OK 4016 New Outer 1913 12.80 12.80 15.1 1.523 800 22.8 3.97 1.996 76% OK 4011 New Outer 154 0.88 0.88 6.7 0.130 300 20.1 1.94		t		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •								2.699	and the second sec	
4012 Exs Outlet 162 162 2.25 6.8 0.361 500 9.2 1.84 0.361 100% OK 4013 4015 156 1.56 1.56 5.0 5.0 1.54 0.435 83% OK 4013 4015 156 1.56 1.56 6.7 0.251 500 5.1 1.37 0.269 93% OK 4014 4015 377 377 2.17 2.17 9.2 0.290 450 15.6 2.24 0.356 81% OK 4015 New Outle 266 422 2.68 6.41 9.7 0.917 700 12.0 2.64 1.016 90% OK 4016 New Outle 913 -1 19.21 15.1 2.286 1200 5.0 2.44 2.760 83% OK 4017 New Outle 154 0.38 0.88 6.7 0.130 300 2.0.1 1.94				+ ·			• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	· · - · · · · · · · · · · · · · · · · ·						
Exs Outlet Brook - 162 - 2.25 6.8 0.361 600 5.0 1.54 0.435 83% OK 4013 4015 156 1.56 1.56 6.7 0.251 500 5.1 1.37 0.269 93% OK 4014 4015 377 377 2.17 2.17 0.290 450 15.6 2.24 0.356 81% OK 4015 New Outlet 266 422 2.68 6.41 9.7 0.917 700 12.0 2.64 1.016 90% OK 4016 New Outlet 913 913 12.80 12.80 15.1 1.523 800 22.8 3.97 1.996 76% OK 4017 New Outlet 154 154 0.88 0.88 6.7 0.130 300 2.01 1.94 0.137 95% OK 4018 4021 313 313 5.26 5.5<			1					f	1			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Exs Outlet Brook - 162 - 2.25 6.8 0.361 600 5.0 1.54 0.435 83% OK 4013 4015 156 1.56 1.56 6.7 0.251 500 5.1 1.37 0.269 93% OK 4014 4015 377 377 2.17 2.17 0.290 450 15.6 2.24 0.356 81% OK 4015 New Outlet 266 422 2.68 6.41 9.7 0.917 700 12.0 2.64 1.016 90% OK 4016 New Outlet 913 913 12.80 12.80 15.1 1.523 800 22.8 3.97 1.996 76% OK 4017 New Outlet 154 154 0.88 0.88 6.7 0.130 300 2.01 1.94 0.137 95% OK 4018 4021 313 313 5.26 5.5<	4012	Exs Outle	162	162	2.25	2.25	5 6.8	0.36	500	9.2	1.84	0.361	100%	ок
4013 4015 156 1.56 1.56 1.56 6.7 0.251 500 5.1 1.37 0.269 93% OK 4014 4015 377 377 2.17 2.17 9.2 0.290 450 15.6 2.24 0.356 81% OK 4015 New Outet 266 422 2.68 6.41 9.7 0.917 700 12.0 2.64 1.016 90% OK 4016 New Outet 913 913 12.80 12.80 15.1 1.523 800 22.8 3.97 1.996 76% OK 4017 New Outet 154 154 0.88 0.88 6.7 0.130 300 20.1 1.94 0.137 95% OK 4018 4021 313 313 5.26 5.26 8.5 0.788 600 17.2 2.85 0.806 98% OK 4020 68 68 1.00 1.00 5.8 0.168 500 2.0 0.86 0.169 9%		· ···· ····	all a second second	- · · · · · · · · · · ·	• • - • - • • • •	The second and second second					- {			
4014 4015 377 377 2.17 2.17 9.2 0.290 450 15.6 2.24 0.356 81% OK 4015 New Outlet 266 422 2.68 6.41 9.7 0.917 700 12.0 2.64 1.016 90% OK 4016 New Outlet 913 913 12.80 15.1 1.523 800 22.8 3.97 1.996 76% OK New Outlet Lana Rivet - 913 - 19.21 15.1 2.286 1200 5.0 2.44 2.760 83% OK 4017 New Outlet 154 0.88 0.88 6.7 0.130 300 20.1 1.94 0.137 95% OK 4019 4020 68 68 1.00 1.00 5.8 0.168 500 2.0 0.86 0.169 99% OK 4020 4021 4022 57 385 0.35 7.64 9.3 1.110 700 24.8 3.79 1.459 76% <td>2.1.1.0000</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>1-0.00</td> <td></td> <td>1</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	2.1.1.0000							1-0.00		1				
4014 4015 377 377 2.17 2.17 9.2 0.290 450 15.6 2.24 0.356 81% OK 4015 New Outlet 266 422 2.68 6.41 9.7 0.917 700 12.0 2.64 1.016 90% OK 4016 New Outlet 913 913 12.80 15.1 1.523 800 22.8 3.97 1.996 76% OK New Outlet Lana Rivet - 913 - 19.21 15.1 2.286 1200 5.0 2.44 2.760 83% OK 4017 New Outlet 154 0.88 0.88 6.7 0.130 300 20.1 1.94 0.137 95% OK 4019 4020 68 68 1.00 1.00 5.8 0.168 500 2.0 0.86 0.169 99% OK 4020 4021 4022 57 385 0.35 7.64 9.3 1.110 700 24.8 3.79 1.459 76% <td>4013</td> <td>401</td> <td>5 156</td> <td>156</td> <td>1.56</td> <td>1.56</td> <td>5 6.7</td> <td>0.25</td> <td>500</td> <td>1 5.</td> <td>1.3</td> <td>0.269</td> <td>93%</td> <td>ОК</td>	4013	401	5 156	156	1.56	1.56	5 6.7	0.25	500	1 5.	1.3	0.269	93%	ОК
4015 New Outer 266 422 2.68 6.41 9.7 0.917 700 12.0 2.64 1.016 90% OK 4016 New Outer 913 913 12.80 12.80 15.1 1.523 800 22.8 3.97 1.996 76% OK New Outer tana River - 913 - 19.21 15.1 1.523 800 22.8 3.97 1.996 76% OK 4017 New Outer 154 0.88 0.88 6.7 0.130 300 20.1 1.94 0.137 95% OK 4019 4020 68 68 1.00 1.00 5.8 0.168 500 2.0 0.86 0.169 99% OK 4021 4022 57 385 0.35 7.64 9.3 1.110 700 24.8 3.79 1.459 76% OK 4021 4022 57 385 0.35<		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	- 5						•	-+				
4016 New Outer 913 913 12.80 12.80 15.1 1.523 800 22.8 3.97 1.996 75% OK New Outer Lana River - 913 - 19.21 15.1 2.286 1200 5.0 2.44 2.760 83% OK 4017 New Outer 154 154 0.88 0.88 6.7 0.130 300 20.1 1.94 0.137 95% OK 4018 4021 313 313 5.26 5.26 8.5 0.788 600 17.2 2.85 0.806 98% OK 4020 4021 260 328 1.03 2.03 8.6 0.278 400 19.8 2.33 0.293 95% OK 4021 4022 57 385 0.35 7.64 9.3 1.110 700 24.8 3.79 1.459 76% OK 4023 New Outet 446 8	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·									·			Real Property and the second second second second	
New Outlet Lana River - 913 - 19.21 15.1 2.286 1200 5.0 2.44 2.760 83% OK 4017 New Outlet 154 154 0.88 0.88 6.7 0.130 300 20.1 1.94 0.137 95% OK 4018 4021 313 313 5.26 5.26 8.5 0.788 600 17.2 2.85 0.806 98% OK 4019 4020 68 68 1.00 1.00 5.8 0.168 500 2.0 0.86 0.169 99% OK 4020 4021 260 328 1.03 2.03 8.6 0.278 400 19.8 2.33 0.293 95% OK 4021 4022 57 385 0.35 7.64 9.3 1.110 700 24.8 3.79 1.459 76% OK 4023 New Outet 446 867		4 ··· · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·									the second second second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $					4	·····							·	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·							1		1		
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	4017	New Out!	et 154	154	0.88	0.8	8 61	0.13	0 300	20	1.9	1 0.137	95%	OK
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$					· f ·									
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		-4			 In the second sec	f · · · · · · · · · · · · ·		··· • ·· ··	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	··· # -·· ···				
4021 4022 57 385 0.35 7.64 9.3 1.110 700 24.8 3.79 1.459 $76%$ OK 4022 4023 36 421 0.53 8.17 9.7 1.169 600 55.5 5.12 1.448 $81%$ OK 4023 New Outlet 446 867 4.60 12.77 14.6 1.543 900 9.1 2.71 1.724 $90%$ OK New Outlet Brook - 867 - 13.65 14.6 1.650 1000 5.0 2.16 1.696 $97%$ OK 4024 Exs Outlet 170 0.88 0.88 6.9 0.129 350 10.5 1.55 0.149 $86%$ OK 4025 New Outlet 196 0.97 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 $97%$ OK New Outlet Brook - 196 - 0.97			A. A. A. A. A. A. A. A. A. A. A. A. A. A	- i	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	4								· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
4022 4023 36 421 0.53 8.17 9.7 1.169 600 55.5 5.12 1.448 81% 0K 4023 New Outlet 446 867 4.60 12.77 14.6 1.543 900 9.1 2.71 1.724 90% 0K New Outlet Brook - 867 - 13.65 14.6 1.650 1000 5.0 2.16 1.696 97% 0K 4024 Exs Outlet 170 0.88 0.88 6.9 0.129 350 10.5 1.55 0.149 86% 0K 4024 Exs Outlet 170 - 0.88 6.9 0.129 350 10.5 1.55 0.149 86% 0K 4025 New Outlet 196 0.97 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% 0K 4026 New Outlet 196 - 0.97 7.2 0.140 400 5.0 1.17 0.147 95% 0K 4026 </td <td></td> <td>and the second second second second</td> <td>the state of the state of the</td> <td>s 🖢 i se e e se 🗰 e</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>· · · - · · - · ·</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>		and the second second second second	the state of the state of the	s 🖢 i se e e se 🗰 e						· · · - · · - · ·				
4023 New Outlet 446 867 4.60 12.77 14.6 1.543 900 9.1 2.71 1.724 90% OK New Outlet Brook - 867 - 13.65 14.6 1.650 1000 5.0 2.16 1.696 97% OK 4024 Exs. Outlet 170 0.88 0.88 6.9 0.129 350 10.5 1.55 0.149 86% OK Exs. Outlet Brook - 170 - 0.88 6.9 0.129 350 10.5 1.55 0.149 86% OK Exs. Outlet Brook - 170 - 0.88 6.9 0.129 400 5.0 1.17 0.149 86% OK 4025 New Outlet 196 - 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK	the second second second	1 · · · · · · · · · · ·			- -		and the second second second second second second second second second second second second second second second							
New Outlet Brook - 867 - 13.65 14.6 1.650 1000 5.0 2.16 1.696 97% OK 4024 Exs. Outlet 170 170 0.88 0.88 6.9 0.129 350 10.5 1.55 0.149 86% OK Exs. Outlet Brook - 170 - 0.88 6.9 0.129 350 10.5 1.55 0.149 86% OK 4025 New Outlet 196 0.97 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK New Outlet 196 - 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK New Outlet Brook - 196 - 0.97 7.2 0.140 400 5.0 1.17 0.147 95% OK 4026 New Outlet 976 976 12.24 15.8			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	A second second	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	+··		* * · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						+
4024 Exs. Outlet 170 170 0.88 0.88 6.9 0.129 350 10.5 1.55 0.149 86% OK Exs. Outlet Brook - 170 - 0.88 6.9 0.129 400 5.0 1.17 0.147 88% OK 4025 New Outlet 196 0.97 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK New Outlet Brook - 196 - 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK 4026 New Outlet 976 12.24 12.24 15.8 1.425 700 30.2 4.18 1.609 89% OK New Outlet Brook - 976 - 12.24 15.8 1.425 700 30.2 4.18 1.609 84% OK	(a) = (1, a) (a)											- +		
Exs. Outlet Brook - 170 - 0.88 6.9 0.129 400 5.0 1.17 0.147 88% OK 4025 New Outlet 196 196 0.97 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK New Outlet Brook - 196 - 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK 4026 New Outlet 976 12.24 12.24 15.8 1.425 700 30.2 4.18 1.609 89% OK New Outlet Brook - 976 12.24 15.8 1.425 1000 5.0 2.16 1.696 84% OK			T		·		<u>~ </u>	1	<u></u>	· · · · ·		1	1	
Exs. Outlet Brook - 170 - 0.88 6.9 0.129 400 5.0 1.17 0.147 88% OK 4025 New Outlet 196 196 0.97 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK New Outlet Brook - 196 - 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK 4026 New Outlet 976 12.24 12.24 15.8 1.425 700 30.2 4.18 1.609 89% OK New Outlet Brook - 976 12.24 15.8 1.425 1000 5.0 2.16 1.696 84% OK	402/	1 64 000	17	17	0 0 88	0.8	A 8	0 0 12	9 24	0 10	5 1 5	5 0140	86%	OK
4025 New Outlet 196 196 0.97 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK New Outlet Brook - 196 - 0.97 7.2 0.140 300 22.4 2.05 0.145 97% OK 4026 New Outlet 976 976 12.24 15.8 1.425 700 30.2 4.18 1.609 89% OK New Outlet Brock - 976 12.24 15.8 1.425 1000 5.0 2.16 1.696 84% OK		네가 느끼	1 1 1 1 - 1 - 1	- t	· + • • · - • • •	t				*	a set a la caracteria de las		· • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
New Outlet Brook - 196 - 0.97 7.2 0.140 400 5.0 1.17 0.147 95% OK 4026 New Outlet 976 976 12.24 15.8 1.425 700 30.2 4.18 1.609 89% OK New Outlet Brook - 976 12.24 15.8 1.425 1000 5.0 2.16 1.696 84% OK	LAS. USB		Tal - T	1	ĭ¦ ,	V.0	vi . vi	V.12		· · · · ·			00/0	
New Outlet Brook - 196 - 0.97 7.2 0.140 400 5.0 1.17 0.147 95% OK 4026 New Outlet 976 976 12.24 15.8 1.425 700 30.2 4.18 1.609 89% OK New Outlet Brook - 976 12.24 15.8 1.425 1000 5.0 2.16 1.696 84% OK	102	S N	10	6 10	6 0.07	0.0	7	0 0 54	0 20	0 22	1 20	5 0144	070/	OF
4026 New Outlet 976 976 12.24 15.8 1.425 700 30.2 4.18 1.609 89% OK New Outlet Brook - 976 - 12.24 15.8 1.425 1000 5.0 2.16 1.696 84% OK	1.				• • • • • • • • •	H 10 1						···		§
New Outlet Brock - 976 - 12.24 15.8 1.425 1000 5.0 2.16 1.696 84% OK	New Outle			19	· · · · · · ·	U.9	4 <u>f</u> r	۷.14 v.14	¥ 4V	<u>v</u>	-	· · · · · · · ·	95%	
New Outlet Brock - 976 - 12.24 15.8 1.425 1000 5.0 2.16 1.696 84% OK	102	5 N-0-	07	6 07	6 12.24	12.2	4 50	8 5 8 47	5 70	0 20	2 41	8 1 600	200/	OV
			a contra da			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·								· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	new Outk		·^ · · · · ·	71	ĭ	2.2	<u></u>	1.94		<u>v .</u>	× <u> </u>	V 1.070	04%	
	l	- E	. . I		I	.L	_L						.l	<u> </u>

No.	Down Stream	Lengt Increment	Total	Area Increment	Total		er Quantity Q1(m ³ /s)			Specifica V (m/s)		$Capa Q_1/Q_2$	Judg
	New Outlet	305	305		1.50	8.4		450	7.5	1.55	0.247	84%	OK
				1.50			[430 500	7.5 5,0	1.35		84%	
New Outlet	Brook	· · · · •	305	•	1.50	8.4	0.220	500		1.50	V.407	0470	OK
4028	New Outlet	183	183	0.85	0.85	7.0	0.124	450	2.0	0.80	0.127	97%	OK
4045	4053	231	231	1.43	1.43	7.6		500	4.3	1.26	0.247	90%	OK
4045	4053	354	354	6.88	6,88	8.9		1000	2.8	1.62	1.272	80%	OK
4052	4053	404	758	8.05	14.93	13.4		1000	<u>2.0</u> 9.9	3.04	2.388	79%	OK
		70		0.30	16.66	14.2		1200		2.23	2.500	81%	OK
······	New Outlet		828 828	0.50	17.51	14.2	2.144	1100	4.2 5.0	2.23	••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	98%	OK
New Outlet	Lana River		020		17.50	14.2	2,144	1100	5.0	2,30	2,100	7076	UN
4029	4030	52	52	1.41	1.41	5.6	0.218	300	57.6	3.28	0.232	94%	OK
4030	4030	215	267	1.92	3.33	8.0		600	6.9	1.80		100%	OK
4031	4036	178	445	0.78	4.11	9.9	·······	800	2.0	1.18		98%	OK
4032	4033	77	77	0.65	0.65	5.9	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	250	87.0	3.57		57%	OK
4032	4033	153	230	0.88	1.53	7.6		350	23.5	2.32	0.223	98%	OK
4033	4034	169	399	4.18	5.71	9.4		600	23.5	3.08		98%	
4034		55		0.27		10.0		700	12.7	ter and the second second second		93% 81%	
And the second sec	4036		454		5.98 12.73			700		2.71	1.043	the second states and a	OK
4036	4045	343	-797	2.64		13.9			- 29.5	4.13		99%	OK
4037	4038	175	175	+	2.49	6.9	*	450	18.2	2.42	+	95%	OK
4038	4041	89	264	0.67	3.16			450	26.9	2.94		95%	OK
4039	4040	119	119		0.88	a second second second second second	and the same is seen as a substantian the		47.0	ŧ	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		OK
4040	4041	50					a second company of the second	• • • • • • • • • •	2.0	a service a service of the		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	OK
4041	4042	210		3	+			·	19.5	3.03		80%	OK
	New Outlet	10	f		4.91	10.4			3.4		• •	89%	ОК
4043	4044	119			0.55		· · · · - · - · - · - · - · -	250	÷ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	+	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	67%	OK
4044	New Outlet	259	i	+ -·	1.36			1 Same - Anna Anna - Same - S			• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	96%	OK
New Outlet	Brook	-	484	•	6.27	10.4	0.874	800	5.0	1,86	0.935	93%	OK
											<u> </u>		·····
4046	4047	168			1.02			500		1		90%	OK
4047	4048	161	329		and the second s	the second second second second			2.0		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	81%	OK
	New Outlet	423		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	the state of the state of the	the state of the second state					89%	OK
4049	New Outlet	197		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·							74%	OK
New Outlet	Brook	•	752		12.28	13.4	1 1.543	1000	5.0	2.16	1.696	91%	OK
40.00						-						0.00	
4050	Exs. Outlet	253		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · ·							83%	OK
Exs. Outlet	Brook	··	253	-	2.78	7.8	0.428	600	5.0	1.54	0.435	98%	OK
4054	New Outlet	115	115	0.31	0.31	6.3	3 0.047	350	2.0	0.68	0.065	71%	OK
		En	1	A second	· · · · · ·				4 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·			OK
	New Outlet	265	+ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •								a second and an and a second	. tradema have
New Outlet	Lana Kiver	.	265	•	2.84	7.9	0.430	100		1.70	0.654	67%	OK
1046	New Outlet	99	99	0.34	0.34	6.	0.052	350	2.0	0.68	0.065	79%	OK
4050	New Outlet 4059		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	+	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					f		83%	1.1.7 million
4057	4059			• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	· { · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				• • ··· · ··· • • • •		······································		
	4059 New Outlet	E		-}	÷		- +			· · · · · · · · · · · · · · · ·		75%	OK OK
		- 279		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	9.36					£	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		OK
New Outlet	LAUIS KIVET		341	·	1	·	1,430	1000	3.0	2.10	1.030	0.370	
4060	Exs. Outlet	25	25	0.03	0.03	5.3	3 0.005	200	2.0	0.47	0.015	32%	OK
4060	Exs. Outlet			+	. .				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
Exs. Outlet			712		4.94	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · · · · · · · · · ·		 Companya and a second second second second second second second second second second second second second second second second second second second br/>second second br/>second second br/>second second br/>second second br/>second second br/>second second br/>second second se		
EAS. OUTICI			1	+	1.71	14.	- 0.03.			1	0.034		
4062	New Outlet	88	88	0.27	0.27	6.0	0.041	300	2.0	0.61	0.043	95%	ОК
A read to the second se	New Outlet			+	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •								
New Outlet		1· ··	258	1 <u>.</u>	2.34				÷	· · · · · · · · · · · · ·	+ ··· · ··· ·		
IN W OLUG	La. 14 (17)	<u>∤</u>	4.30	·	2,34	<u> </u>	1 0.55	000		1	0.433	0270	
4064	Exs. Outlet	93	93	0.31	0.31	6.0	0.047	350	2.0	0.68	3 0.065	72%	ОК
	Exs. Outle	• • • • • • • • • • •		······················			· F · • • · · · • • • • • • • • • • • •		A	r 🛉 r	··• •• •• •• •• •• •• •• ••		
	Lana River	1 · · · · · · ·	46		3.95	a a se se se a la		2 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1	4	F 1 1 1 1 1 1 1 1 1		2
LAS. OURICE	Laiid NIVÇI		40	·	5.7.	(¹⁰ .	. 0.55	1		1./	0.034	0.379	
4068	New Outlo	168	3 168	3 0.80	0.80	6.9	9 0.11	450	2.0	0.80	0.127	92%	OK
	New Outle	····			·				· · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · ·	3	F
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Lena River	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		· ŧ · ··	1.18		• • • • • • • • • • •			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
110 # 0490		1	1				· · · · · ·			1.4	0.202		- Ur
		•	1	1		J		1	J	1	1	1	ł

•

No.	Down	Lengt	h (m)	Area			er Quantity	Plar	nned Pipe			Capa	
	Stream	Increment	Total	Increment	Total		$Q_i(m^3/s)$	D (mm)	I (%)	V (m/s)	$Q_2(m^3/s)$	Q1/Q2	Judge
4070	New Outlet	179	179	1.02	1.02	7.0		400	5.9	1.27	0.160	93%	OK
4071	4073	155	- 155	1.15	1.15	6.7	0.170	450	6.4	1.43	0.227	75%	OK
4072	4073	58	58	0.28	0.28	5.6		350	2.0	0.68	0.065	66%	OK
4073	4075	176	- 331	1.21	2.64	8.7	0.392	600	10.7	2.25	0.636	62%	OK
4074	4075	94	94	0.45	0.45	6.0	0.068	300	5.3	1.00	0.071	97%	OK
4075	4077	.74	405	0.40	3.49	9.5	0.503	600	8.1	1.95	0.551	91%	· OK
4076	4077	334	334	1.20	1.20	8.7	0.163	400	8.9	1.56	0.196	83%	OK
4077		94	499	0.58	5.27	10.5	0.732	900	2.0	1.27	0.808	91%	OK
vew Outlet			499	•	6.29	10.5	0.874	800	5.0	1.86	0.935	93%	OK
4078	New Outlet	191	191	1.83	1.83	7.1			7.9	1.71	0.336	86%	OK
4079	4080	107	107	1.37	1.37	6.2	0.226	600	2.0	0.97	0.274	82%	OK
4080	4082	256	363	2.72	4.09	9.0	0.601	700	7.7	2.11	0.812	74%	OK
4081		165	165	0.95	0.95	6.8	0.140	350	13.9	1.79	0.172	81%	OK
4082		174	. 537	1.18	6.22	11.0	0.848	700	10.3	2.44	0.939	90%	OK
4083	•	- 80	80	····	0.64	5.9		250	32.5	2.18	0.107	91%	OK
4084		189	269	4 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	3.75	8.0	· }		3 a como a ser e e e e	1.18	· [· · · · · · · · · · · · · · · · · ·	97%	OK
4085	* · · · · · · · · · · · · * · · · ·	182	719	the second second second second second second second second second second second second second second second se	11.04	13.0			and the second se	1.54	and the second second second	81%	OK
4086		158	a second se		3.57	6.8			the second secon	2,18			OK
4080	······	138	and a second second second second		14.87	13.9			E	ł		85%	OK
4090		162	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		14.87	6.8				·····			OK
	a subsection of the second	96		the second second second second second	16.57	14.9				+·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	OK
4091					•··· ··· · ·				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				OK
4092		157				6.	· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		and an an an an annual second		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
4093	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	69		and the second second second second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	5.8				• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	75%	OK
4094	3	97				7.			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		OK
4095	+ · · · · · · · · · · · · · · · ·		+			6.0		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			OK
4096		178	A REAL PROPERTY OF TAXABLE							+			OK
4097	4099			a second of the second		17,						and the state of the second se	ΟΚ
4098	4099	190	190	2.50	2.50	7.	1 0.390			1.80			∣ OK
4099	4101	68	3 1170	6 0.35	25.03	18.	1 2,724	1 1400	2.9	2.00	5 3,171	86%	OK
4100	4101	177	17	7 1.10) 1.10	7.	0 0.160	400) 11.2	1.7	0.220	73%	OK
410	a grand and a second second second second second second second second second second second second second second			0 1.27	27.40	20.	0 2.82	3 1500	2.0	1.79	3.163	89%	ОК
New Outlo	· • · - · · · · · ·		135		29.23								OK
i di se di sec		1 .						···	1				
410	2 Exs. Outle	7	3 7	3 0.29	0.29	5.	8 0.04	5 25	0 11.6	1.3	0.064	70%	OK
	Exs. Outle									******		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	t Lanz Rive		36		3.19		re 🚽 🗉 u uarroren e			· Į ·			
Ex3. Out	L' L'anc Mire		-	·•••••••••••••••••••••••••••••••••••••						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
310	4 New Outle	42	0 42	0 2.80	2.80	9.	7 0.40	1 70	0 3.8	3 1.4	8 0.570	70%	
							** • • ································				ويعقر للصلاح فالاحاد الأراف		• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
410			···· - ··· - ··										
410			1		***								
	7 New Outle			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · ·		and the second second	·			• • • • • • • • • • • • • • •	
410		.					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	المدارية الموال المكار بالمستار والا	4
	9 New Outle			· • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·									
New Out	et Lana Rive		93	2 -	19.43	3 15.	.4 2.29	0 120	0 5.0	2.4	4 2.76	0 83%	OK
			. ····	_			1 0.00						
	0 New Out)			0.3								· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
411									· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· • • ··			
411			and the second second									** #-***	· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
411		services and the second	a a de la composition de la composition de la composition de la composition de la composition de la composition									· · • ·	- E
413	6 411	7 28	9 28	a da da a constante da		8 8	.2 0.25	5 60	0 2.	· · ·			
411	7 New Out	લ 8		18 0.3			.3 1.87	2 110	0 5.		· · · +	5 85%	OK
New Out	let Lana Riv	ल -	74	- 18	15.2	0 13	.3 1.91	6 110	5.	0 2.3	0 2.18	6 88%	OK
411	1 411	2 15	2 1	52 1.4	6 1.4	6 6	.7 0.21	6 35	0 34.	2 2.8	0 0.26	9 80%	ОК
	2 Exs. Out			10 9.8	8 11.3	4 10	.7 1.56	4 90	···· • ···· ··· • • • ···· • • • • • •	··•		·	
Exs. Out		11 11 11	• • • • •	10	11.3	(1) (1) (1) (2) (2) (2)							
			·· ··	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		- t						-	`†
1. 20	8 New Out	let 44	7 4	47 8.8	8.8	0 10	.0 1.24	15 100	90 4.	2 1.9	8 1.55	5 80%	OK
	· · ·			50 0.8			.7 0.12	 A because the second sec	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				+
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	9 New Out			47	9.6	services and se	0.0 0.13						
New Out	let Lana Riv	<u>я</u>	• *		. 9.0	* IV	····· 1.30	<u> 100</u>) 0 5.	0 2.1	6 1.69	6 80%	6 OK
	10			82 24	0 1	- -	5 0.2	<u>. </u>	20 4	6 17	14 0 40		
1 412	20 New Out	let 58	201	83 2.6	52 2.6	4 1	.5 0.3:	21 0()0 6	6 1.7	16 0.49	8] 71%	6∣ OK

No.	Down	Lengt	h (m)	Area	(ha)	Storm Wate	er Quantity	Plan	ned Pipe	Specifica		Capo	city
	Stream	Increment	Total	Increment	Total	Time	$Q_i(m^3/s)$	D (mm)	I (%)	V (m/s)	$Q_2(m^3/s)$	Q_1/Q_2	Judge
4121	New Outlet	223	223	2.72	2.72	7.5	0.424	500	14.7	2.33		93%	OK
New Outlet	Lana River	•	583	•	5.34	11.5	0.716	800	5.0	1.86	0.935	77%	OK
4122	Exs. Outlet	234	234	4.20	4,20	7.6	0.652	900	2.0	1.27	0.808	81%	OK
4123	4124	110	110	1.10	1.10	6.2	0.181	500	2.7	1.00	0.196	92%	OK
4124	4125	548	658	6.00	7.10	12.3	0.926	800	6.9	2.19	1.101	84%	OK
4125	4129	368	1026	4.50	11.60	16.4	1.327	800	18.4	3.57	1.794	74%	OK
4126	4127	473	473	6.90	6.90	10.3	0.965	800	9.0	2.50	1.257	77%	OX
4127	4128	341	814	7.50	14,40	14.0	1.774	1000	7.6	2.66	2.089	85%	OK
4128	4129	197	1011	1.50	15.90	16.2	1.829	900	11.6	3.06	1.947	94%	OK
4129	4131	130	1156	0.80	28.30	17.8	3.106	900	37.6	5.52	3.512	88%	OK
4130	4131	435	435	5.90	5.90	9.8	0.841	600	33.5	3.97	1.122	75%	ОК
4131	Exs. Outlet		1369	0.90	35.10	20.2	3.604	1600	2.0	1.87	3.760	96%	ОК
Exs. Outlet	Lana River		1369	-	39.30	20.2	4.035	1400	5.0	2.70	4.156	97%	OK

÷ 4

Table 7.4.5 Study on Existing Sewer Improvement (Separate Case-2 : New Sanitary Sewer)

Sanitary Sewage Flow Sanitary Sewage per Capita

Ħ

440 liter/day (Hourly Maximum)

No.	Down	Lengt	n (m)	Агеа	(ha)	Sewage	Quantity	Plan	ned Pipe	Specifica	tion	Capacity		
	Stream	Increment	Total	Increment				D (mm)				Q1/Q2	Judge	
3001	3008	725	725	24.00	24.00	8,391	0.043	250	18.2	1.63	0.080	53%	OK	
3002	3004	275	275	5.80	5.80	2,028	0.010	200	17.8	1.39	0.044	24%	OK	
3003	3004	108	108	0.35	0.35	122	0.001	200	12.9	1.19	0.037	2%	OK	
3004	3007	42	317	0.10	6.25	2,185	0.011	200	57.1	2.49	0.078	14%	OK	
3005	3006	203	203	1.43	1.43	500	0.003	200	9.8	1.03	0.032	8%	OK	
3006	3007	130	333	0.45	1.88	657	0.003	200	49.2	2.32	0.073	5%	OK	
3007	3008	25	358	0.03	8.16	2,853	0.015	250	2.0	0.54	0.027	55%	OK	
3008	3009	82	807	1.57	33.73	11,793	0.060	350	6.7	1.24	0.119	50%	OK	
3009	3011	215	1022	8.12	41.85	14,632	0.075	350	13.9	1.79	0.172	43%	OK	
3010	3011	152	152	1.14	1.14	399	0.002	200	12.4	1.16	0.036	6%	ОК	
3011	3013	66	1088	0.20	43.19	15,100	0.077	300	21.2	1.99	0.141	55%	OK	
3012	3013	149	149	0.90	0.90	315	0.002	200	7.3	0.89	0.028	6%	OK	
3013	3017	58	1146	1.48	45.57	15,933	0.081	350	10.3	1.54	0.148	55%	OK	
3014	3015	221	221	2.25	2.25	787	0.004	200	20.3	1.49	0.047	9%	OK	
3015	3016	278	499	4.27	6.52	2,280	0.012	250	3.4	0.71	0.035	33%	OK	
3016	3017	180	679	2.94	9.46	3,307	0.017	250	2.7	0.63	0.031	54%	OK	
3017	3021	352	1498	7.25	62.28	21,775	0.111	400	13.9	1.95	0.245	45%	OK	
3018	3019	227	227	ł · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2.42			200	2.0	0.47	0.015	29%	OK	
3019	3020	558	785	15.68	18.10	6,328	0.032	250	11.9	1.32	0.065	50%	ОК	
3020	3021	308	1093	2.50	20.60	7,202	0.037	350	2.9	0.82	0.079	46%	OK	
3021	3025	132	1630	0.60	83.48	29,187	0.149	600	3.0	1.19		44%	OK	
3022	3023	120	120	+ ·····	1.05	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		200	12.5	1.17	4	5%	OK	
3023	3024	268	388	• · · · · · · • · • • • • • •	2.98			200	19.0	1.44	···	12%	OK	
3024	3025	93	481	0.13	3.11			200	20.4	1.49	0.047	12%	OK	
3025	3026		1693	• • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·	86.89	I		500	7.9	1.71	0.336	46%	ок	
3026			1883		89.39				24.7	2.60	0.327	49%	OK	
3027	3029	3.1	1954	.≩ u	89.59				18.3	2,24	0.281	57%	ОК	
InFlow Area	f	S		4.05	4.05		· ·			1	1			
3028	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	the second second second second second	543		11.05			200	14.7	1.27	0.040	49%	ОК	
3029	4		2210	• A strand we are set of a	103.84			450	15.2	2.21	0.351	53%	OK	
3030		402	402	f	5.9				11.4	1.1	0.035	30%	OK	
3031			707	· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	11.19			200	19.0			44%	OK	
3032		a serve serve and a maximum	L · - · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	And a second sec				7.2			41%	OK	
3033				-+	0.92				2.0	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		11%	OK	
3034		and the second sec	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •		I set all a set of an or a set		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	200		a second a second second second second		10%	OK	
3035	and the second s			· • • · · · - · ·	4						-1		OK	
3036	··· • · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	f	. 👌 en en la frans ante en en		7 200	8.2					
3037			· · · · · · · · · · · · · · · · ·				• • •				A REAL PROPERTY AND A REAL		OK	
3038							~ +					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	t - · ~ ~ ~ ~ ~	
3039	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •		· · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · - · - · · - ·	1	A	* * * * * * * * * ****	
3040				ter 🛊 i nin manana terana yan	a de la companya de l			and and and a strength	I					
3041		and the second second second						A		A.4		a strain a strain the		
3042		and the second sec						and the second second second second second second second second second second second second second second second	and the second state of the second states of the second states of the second states of the second states of the				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
3043					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·									
3044									A REAL PROPERTY AND A REAL PROPERTY AND					
3045	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	and the second sec						1	 A set of the set of			the second second second second second second second second second second second second second second second se	the second second second second	
3040		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				• •							
304			1 - ·							······				
304		and the second second second second				the second with the second second	a se e e en en en en en en en				e de la substance de la s			
3049							والمراجب مراجب المراجب المراجب	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			A second se			
3050							• • • • • • • • • • •		a see a see a see a see a see a see a see a see a see a see a see a see a see a see a see a see a see a see a s					
305												(a) and (b) and (c) and (c)	and the second second	
305		그렇는 것 같은 것 같은 것		· · · · · · · · ·					+ • • •	+ · · · · · · · · ·		a provide the second second second	+ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
305				- 4		and the second second		and the second second				· 🛃 🛶 🛶 · 🋶 · 🏎 🖛 ·	· • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
305							the second second	the second second second	I				·····	
305			and the second s		en la servició de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la									
305						and the second sec	and a second second second	and a second second		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •				

No.	Down	Lengt	h (m)	Area	(ha) :	Sewage (Quantity	Plar	ned Pipe	Specifica	tion	Capa	city
	Stream	Increment		ocrement			$Q_1(m^3/s)$	D (mm)	1(%)		Q.(m ³ /s)	Q_1/Q_2	Judge
3057	3059	203	203	1.29	1.29	451	0,002	200	17.2	1.37	0.043	5%	ОК
3058	3059	111	111	0.46	0.46	161	0,001	200	2.0	0.47	0.015	6%	OK
3059	3060	235	522	1.18	5.75	2,010	0.010	200	8.8	0.98	0.031	33%	ок
3060	3061	114	1385	0.45	40.22	14,062	0.072	450	2.0	0.80	0.127	56%	<u>OK</u>
3061	3062	348	1733	8.47	48.69	17,023	0.087	400	6.7	1.36	0.171	51%	OK
3062	3075	514	3572	9,30	188.05	65,748	0.335	700	3.6	1.44	0.554	60%	OK
3063 3064	3065 3065	256 216	256 216	1.33	1.33 1.32	465 462	0.002	200 200	7.8 8,3	0.92	0.029	8% 8%	OK
3065	3067	86	342	0.75	3.40	1,189	0.002	200	2.0	0.95 0.47	0.030 0.015	41%	OK OK
3066	3067	232	232	2.02	2.02	706	0.004	200	9.0	0.99	0.011	12%	OK
3067	3075	372	714	2.20	7.62	2,664	0.014	200	11.2	1.10	0.035	39%	OK
3068	3070	416	416	4.63	4.63	1,619	0.008	200	2.0	0.47	0.015	56%	OK
3069	3070	285	285	3.24	3.24	1,133	0.006	200	2.8	0.55	0.017	33%	ОК
3070	3072	176	592	1.12	8.99	3,143	0.016	250	2.1	0.56	0.027	58%	OK I
3071	3072	114	114	0.68	0.68	238	0.001	200	9.6	1.02	0.032	4%	OK
3072	3074	100	692	0.41	10.08	3,524	0.018	250	2.9	0.65	0.032	56%	OK
3073	3074	127	127	0.86	0.86	301	0.002	200	14.9	1.27	0.040	·	OK
3074	3075	574	1266	3.36	14.30	5,000	0.025	250	7.1	1.02	0.050		OK
3075	3077	415	3987	0.15	210.12	73,464	0.374	800	2.0	1.18	0.593	63%	OK
3076 3077	<u>3077</u> 3079	220 270	220	1.93	1.93 214.85	675	0.003	200	9.0	0.99	0.031	11%	OK
3077	3079	533	4257	5.32	<u> </u>	75,118	0.383	800 200	2.0	1.18	0.593	64%	OK OK
3079	3085	233	4490	0.76	220.93	77,244	0.393	800	2.0	1.18	0.593	66%	
3080	3082	134	134	0.47	0.47	164	0.001	200	10.4	1.06	····· · · · · · · · · · · · · · · · ·	3%	OK
3081	3082	70	70	1.43	1,43	500	0.003	200	2.0	0.47	0.015		OK
3082	3084	47	181	0.21	2.11	738	0.004	200	2.0	0.47	0.015		OK
3083	3084	212	212	1.68	1.68	587	0.003	200	2.0	0.47	0.015	20%	ОК
3084	3085	70	282	0.21	4.00	1,399	0.007	200	2.0	0.47	0.015	48%	OK
3085	3104	421	4911	3.12	228.05	79,733	0.406	700	5.8	1.83		58%	OK
3086	3087	• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	290	2.72	2.72	951	0.005	200	6.8	0.86		18%	OK
3087	3092		385	0.30	3.02	1,056	0.005	200	27.3	1.72	0.054	10%	OK
3088	3089		52	0.36	0.36	126	0.001	200	2.0	0.47	THE R P. LEWIS CO., LANSING MICH.	and the second state of th	
3089	3092 3092		272 199	1.25 5.17	<u>1.61</u> 5.17	563 1,808	0.003	200	20.8	1.51			OK OK
3092	3092		₽ −	4.64	14.44		0.003	250					OK
3093	3095		327	1.95	1.95		• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	200			k	· And the second states in the second states and the second states	OK
3094	3095		and the second sec	2.15	2.15	752		200					OK
3095		•	594	0.30	4.40	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	200		•		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	OK
3096	3097	- 191	920	0.38	19.22	6,720		250		·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		OK
3097	3100		950	0.02	19.24	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		350	2.0	0.68			OK
3098			91	0.34	0.34	119		200	A sub-section management to the	0,47		· ········	OK
3099			342	1.24	1.58			200		0,98	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		OK
3100	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1043	0.78	21.60			350	🛊	0.68	· · · ·		OK
3101	3102		1 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1.92	1.92		0.003	200	.	0.47	a set of a statement		OX
3102 3103			469	2.20	4,12	1,440		200		0.98		the second second second	OK
3103	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1144 5168	2.41	26.54 257.00			400	• ·· · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.74			OK OK
3105	+	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	187	1.49	1.49	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	200		0.48	f	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	OK
3106	a second second		and the second second second second second second second second second second second second second second second	1.82	3.31	• • ···· · ·		200		· · · · · · · · · · · · ·		· ····································	OK
3107			5835	11.60	271.91	95,068	• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	800		f	**************************************		ОК
3108			And the second second second second second second second second second second second second second second second	2.23	2.23		·	200		A second second second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	OK
3109	4 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		a	4.93	279.07	97,571	0.497	900	E	f	A CARACTER AND A		ОК
3110		a second second second second second	the second second second second second second second second second second second second second second second se	2.69	2.69			200	• • • • • • • • • • • • • • •	E second e second	and the second second second	the second second second second second second second second second second second second second second second se	OK
3111	a de la constante de		· · ·	4.18	4.18		0.007	200	4	a service of the serv		the second second second second	OK
3112	· · · · ·		+ · - · - · · · · · · · · · · · · ·	4.41	11.28	the sum take sum the		300	+ ····································			contract methods are set to be	OK
3113	the second second second second second		+	0.50	290.85	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	F 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1000	A CONTRACT NAMES OF			a service service and	OK
3114				3.68	3.68			200	t	· · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	OK
3115	· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	the second second		0.44	0.44		h	200	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	All reactions and the	· · · · · · · · · · · · ·	I = 1 = 1 =	OK
3116			** * * **** **** ***	0.32	<u>4.44</u> 1.40	en en el el seu el se	• • • • • • • • • • • • • • •	200 200	♣ ▲-·	· · · · - · · · · · · · · · · · · ·	for the management of		
3118				2.38			House and a second second	200		A second	···	T	
3119	4	the second second second		3.27			+ · · · · · ·	200	1 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		and the second s		
	1	3	1		•••••••	.4.3-33	1 0.000	I	1	L	1	1 <u>4</u> 470	UN

No.	Down	Lengt	h (m)	Агеа	(ba)	Sewage	Duantity	Dian	ned Dina	Specifica	tion it	Сара	
NO.	Stream	Increment	Total	Increment		Population			I (%,)	V (m/s)		Q1/Q2	Judge
3120	3121	213	481	3.16	6.43	2,248	0.011	200	7.9		0.029	39%	OK
3121	3125	232	1078	2.40	17.05	5,961	0.030	250	9,7	1.19	0.058	52%	ОК
3122	3124	276	276	2.60	2.60	909	0.005	200	9.4	1.01	0.032	15%	ОК
3123	3124	124	124	1.80	1.80	629	0.003	200	3.2	0.59	0,019	17%	OK
3124	3125	208	484	0.81	5.21	1,822	0.009	250	2.0	0.54	0.027	35%	ОК
3125	3126	500	1578	4.58	26.84	9,384	0.048	300	10.3	1.39	0.098	49%	ОК
3126	3127	1009	2587	0.00	26.84	9,384	0.048	350	3.2	0.86	0.083	58%	OK
3127	3152	97	6408	0.05	317.74	111,091	0.566				1 <u>11 1 11 1</u>		(
3128	3129	254	254	2.27	2.27	794	0.004	200	8.2	0.95	0.030	14%	ОК
3129	3131	<u> </u>	325	1.33	3.60	1,259	0,006	200	2.0	. ان سیت دوند میر ب	0.015	43%	ОК
3130	3131	201	201	1.00	1.00	350	0.002	200	8.9		0.031	6%	OK
3131	3136	122	447	1.40	6.00	2,098	0.011	250	2.0		0.027	40%	OK
3132	3133	124	124	0.60	0,60	210	0.001	200	9.6	 	0.032	3%	OK
3133	3135	95	219	0.40	1.00	350	0.002	200	9.4	af	0.032	6%	OK_
3134	3135	149	149	1.16	1.16	406	0.002	200	2.6		0.017	12%	OK
3135	3136	20	239	0.05	2.21	773	0.004	200	2.0	have a second second of	0.015	27%	OK
3136	3141	287	734	4.10	12.31	4,304	0.022	250	9.4	and a second second second second	0.057	38%	OK
3137	3138	·	328	3.02	3.02	1,056	0.005	200	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	a caracterization and	0.030	18%	OK
3138	3140	138	466		3,62	1,266	0.006	200			0.015	44%	OK
3139	3140	122	122		4.10		0.007	200			0.028	26%	OK
3140	3141	68	534	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	8.11 20.85	2,835	0.014	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		A	0.027	54%	OK
3141	3142		854	· · - · - · - · - · · · · · · · · · · ·		7,290	0.037	A REAL PROPERTY AND A REAL PROPERTY AND				57%	OK
3142	3140	and the second s	1135		22.10 1.39		0.039		and show the second second	1	0.081	49% 6%	OK
3143	• ·		159 461	the second second second	3.15		0.002		F			18%	OK OK
3144	3143	1 1 T COURT DOD 1 1 1 1 1 1	709	······	9.13		0.000		A set of the set of				OK
3145	£ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		185	the second second second second second second second second second second second second second second second se	0.70		0.001	200				<u> </u>	OK
3140	4 ··· ··· ··· ··· ···		1206	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	17.27	and the second second	0.001	300			····	47%	OK
3148	£ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1573		40.56	+	0.071					51%	OK
3149	A second summarian summaria	 Intervention continue in 	218	the set of the set of	0.70		0.001		1			3%	OK
3150					4.17							44%	OK
3151	3152		4	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	47.03	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.084		A			50%	OK
3152			4		364.83	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	the second secon	1	0.00		5070	
3153	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		IN A CONTRACTOR PROPERTY OF		1.32				2.0	0.47	0.015	16%	OK
3154	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1		366.16	 A set of a set of			/ <u></u>	1		10/0	
3155	• • • • • • • • • • •		· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·		 A second sec second second sec		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	8.1	0.95	0.030	20%	ок
3156			• • • • • • • • • • • • • • • • • • •					• • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·			the second second second second second second second second second second second second second second second se		OK
3157	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		e in a construction and a second		· · · · · · · · · · · · · · · · · ·								
3158					1.4	and a second second second	······································	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·) 2.8	8 0.55	0.017	15%	ОК
3159					2.22					• • • • • • • • • • • • • • • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•
3160	316	1 169	169	1.25			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·
3161	316	3 19-	1 518	5.50	8.9	3,136	0.016	5 250		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			A concentration of the second second
3162	2 316	3 150	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			the second second second second second second second second second second second second second second second se		· • • •	the set of the set of the set of the	
316.	316	4 189	70	7 0.80	12.2			2 250		and the second s			
316-	317	0 43	709.	3 3.70	389.60	5 136,237	0.694	1	·		1	1	[] · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
316			• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	an 🕴 - 19 mananananan ar 🕴	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					1 1.00	0.031	23%	OK
316		 A second sec second second sec		the second second second second second second second second second second second second second second second se		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				0 0.47	0.015	56%	
316									0 4.	3 0.68	0.021	48%	OK
316		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·							·· • • • • • • • • • • • • • • • • • •		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
316									0 13.	0 1.19	0.037	32%	ОК
317											<u> </u>	L	
400				• * • • • • • • • • • • • • • • • • • •							-	I = total and a	
400			4 8			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			0 46.	8 2.2(5 0.07	21%	OK
Shkoz				14.60		6,56							ļ
400					• • • • • • • • •						and the second second second		1 million and a second
400			6 97						0 73.	1 3.2	8 0.16	44%	OK
InFlow Are	the second second second second second second second second second second second second second second second se	-		10.78	· · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	the second second second		_	_		
400	4					and the second states of the second second second second second second second second second second second second							
400									2	and the strength	- fe inin-		· · · · · · · · · · · · · · ·
400			· • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·		·· • • ·· ·			The second second second second					
400								the second second second			and the set of the set of the		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
401	0 401	1 53	8 68	5 11.7	8 12.5	0 4,25	6 0.02	2 20	0 15.	7 1.3	1 0.04	I 53%	OK OK

No.	Doym	Length	(m)	Area	(ha)	Sewage (Quantity	Plan	ned Pipe S	Specificat	lion	Capa	city
	Stream	Increment	Total	Increment	Total	Population	$Q_i(m^3/s)$	D (mm)	1 (%)	V (m/s)	Q2(m ³ /s)	Q1/Q2	Judg
4011	4012	74	1374	2.68	55.18	25,346	0.129	450	7.6	1.56	0.248	52%	Oł
4012	4013	162	1536	2.25	57.43	26,112	0,133	450	9,2	1.72	0.274	49%	Ok
4013	4015	156	1692	1.56	58.99	26,643	0.136	500	5.1	1.37	0.269	50%	OF
4014	4015	377	377	2.17	2.17	739	0.004	200	15.6	1.30	0.041	9%	Ok
4015	4017	266	1958 1	2.68	63.84	28,294	0.144	450	12.0	1.96	0.312	46%	Oł
4016	4017	913	. 913	12.80	12.80	4,358	0.022	200	22.8	1.58	0.050	45%	Ōł
4017	4024	154	2112	0.88	77.52	32,951	0.168	400	20.1	2.35	0.295	57%	Oł
4018	4021	313	313	5.26	5.26	1,791	0.009	200	17.2	1.37	0.043	21%	OI
4019	4020	68	68	1.00	1.00	340	0,002	200	2.0	0.47	0.015	12%	O
4020	4021	260	328	1,03	2.03	691	0.004	200	19.8	1.47	0.046	8%	O
4021	4022	57	385	0.35	7.64	2,601	0.013	200	24.8	1.64	0.052	26%	0}
4022	4023	36	421	0.53	8.17	2,781	0.014	200	55.5	2.46	0.077	18%	Oł
Flow Area	4023			4.01	4.01	1,365	0.007						
4023	4024	446	867	4.60	16.78	5,713	0.029	250	9.1	1.16	0.057	51%	O
4024	4025	170	2282	0.88	95.18	38,963	0.198	500	10.5	1.97	0.387	51%	O
Flow Area	4025	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · ·	7.30	7.30	2,485	0.013						
4025	4028	196	2478	0.97	103.45	41,779	0.213	450	22.4	2.68	0.426	50%	O
tudent's	4026			29.50		5,420	0.028						
4026	4027	976	976	12.24	12.24	9,587	0.049	250	30.2	2.11	0.104	47%	O
4027	4028	305	1281	1.50	13.74	10,098	0.051	350	7.5	1.31	0.126	41%	O
Flow Area	4028			14.00	14.00	4,766	0.024				· · ·		
4028	4054	183	2661	0.85	132.04	56,932	0.290	700	2.0	1.08	0.416	70%	OI
4029	4030	52	52	1.41	1.41	480	0.002	200	57.6	2.51	0.079	3%	OI
4030	4031	215	267	1.92	3.33	1,134	0.006	200	6.9	0.87	0.027	21%	O
4031	4036	178	445	0.78	4.11	1,399	0.007	200	2.0	0.47	0.015	48%	O
4032	4033	77	77	0.65	0.65	221	0.001	200	87.0	3.08	0.097	1%	O
4033	4034	153	230	0.88	1.53	521	0.003	200	23.5	1.60	0.050	5%	O
4034	4035	169	399	4.18	5.71	1,944	0.010	200	20.1	1.48	0.046	21%	Ol
4035	4036	- 55	454	0.27	5.98	2,036	0.010	200	12.7	1.18	0.037	28%	Ol
4036	4045	343	797	2.64	12.73	4,334	0.022	200	29.5	1.79	0.056	39%	Ok
4037	4038	175	175	2.49	2.49	848	0.004	200	18.2	1.41	0.044	10%	OF
4038	4041	89	264	0.67	3.16	1,076	0.005	200	26.9	1.71	0.054	10%	O
4039	4040	119	119	0.88	0.88	300	0.002	200	47.0	2.26	0.071	2%	Ol
4040	4041	50	169	0.10	0.98		0.002	200	2.0	0.47	0.015	12%	OI
4041	4042	210	474	• • • • • • • • • • • • • • • • • •	4.90	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		200	19.5	1.46	0.046	19%	O
4042	4045	10	484	0.01	4.91		0.009	200	3.4	0.61	0.019	44%	O
4043	4044	119	119	0.55	0.55		0.001	200	42.5	2.15	0.068	1%	O
4044	4045	259	378	0.81	1.36		0.002	200	16.9	1.36	0.043	6%	O
4045	4053	231	1028	1.43	20.43	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.035	300	4.3	0.90	0.064	56%	O
4046	4047	168	168	1.02	- 1.02	347	0.002	200	2.3	0.50	0.016	11%	0
4047	4048	161	329	1.24	2.26		0.004	200	2.0	0.47	0.015	27%	0
4048	A	423	752	9.14	11.40		0.020	200	30.2	1.81	0.057	35%	0
4049	A close of the second second	197	197	0.88	0.88	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.002	200	31.4	1.85	0.058	3%	0
4050		253	1005	2.78	15.06		0.026	250	7.1	1.02	0.050	52%	0
4051	4052	354	1359	•	21.94		0.038	350	2,8	0.80	0.077	49%	01
Flow Area	······		1000	21.39	21.39		0.037	400			· · · · ·		····
4052	and the second second second	404	1763	8.05	51.38		0.089	400	9.9	1.65	0.207	43%	0
4053	4	70	1833	0.30	72.11		0.125	500	4.2	1.25	0.245	51%	0
4054		115	2776	0,31	204.46		0.415	900	2.0	1.27	0.808	51%	0
4055		265	265	2.53	2.53		0,004	200	8.6	0.97	0.030	14%	0
4056		99	2875	0.34	207.33		0.420	900	2.0	1.27	0.808	52%	0
4057		62	62	0.50	0.50	1	0.001	200	2,0	0.47	0.015	6%	0
4058	·· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	58	58	1.22	1.22		0.002	200	2.0	0.47	0.015	14%	0
4059		279	341	7.64	9.36	 A state of contract statements and and 	0.016	200	14.9	1.27	0.040	41%	0
4060		25	2900	• • • • • • • • • • • • • • •	216.72	85,761	0.437	900	2.0	1.27	0.808	54%	0
4061	4062	712	712	4.94	4.94	 A second action of the second s	0.009	200	5.7	0.79	0.025	35%	្លុ
4062		88	2988	0.27	221.93		0.446	900	2.0	1.27	0.808	55%	0
4063		258	258	a station of stress and a second	2.07		0.004	200	2.0	0.47	0.015	24%	0
4064		93	3081	0.31	224.31	88,345	0.450	900	2.0	1.27	0.808	56%	0
4065		461	461	A	3.64		0.006	200	3.6	0.63	0.020	32%	0
4068		P	3249		228.75	the second second	0.458	the second second second second second second second second second second second second second second second se	2.0	1.27	0.808	57%	0
4069	4070	77	77	0.38	0.38	129	0.001	200	5.1	0.75	0.024	3%	0

3

)

)

No. Down Tessel fund Area (b) Secure (Turk) Flamed Tree Specification Consel (c) Description Consel (c) 4070 4073 177 3428 1.02 29.015 90.33 0.460 190 5.5 1.85 0.712 658 0.84 <th></th> <th>~</th> <th></th> <th></th> <th></th> <th><u> </u></th> <th></th> <th><u> </u></th> <th>D1</th> <th>1.01</th> <th>0 10</th> <th></th> <th></th> <th></th>		~				<u> </u>		<u> </u>	D1	1.01	0 10			
4470 4078 102 23.15 90.21 90.23 0.64 0.84 0.85 0.87 0.85 0.85 0.85 4072 4073 555 155 1.15 1.	No.	Down	····· ·· ··· ··· ··· ·· ·· ·· ·· ·· ··	construction and a second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·									
4071 4072 155 155 1.15 1.15 322 0.002 200 6.44 0.84 0.026 8.95 0.000 200 2.0 4.07 0.025 3.84 0.05 4072 4075 175 331 1.21 2.64 8.99 0.005 200 1.0 1.08 0.024 3.96 0.05 4073 4075 0.77 7.4 403 0.40 3.49 1.188 0.066 200 8.1 9.98 0.031 7.76 0.04 0.04 0.04 9.98 0.031 7.76 0.04 0.04 0.04 9.98 0.031 7.76 0.04 0.04 0.04 0.00 2.0 0.47 0.015 0.68 0.05 0.07 0.02 0.04 0.06 0.05 0.05 2.14 0.00 2.0 0.47 0.015 0.68 0.05 0.05 2.0 0.47 0.015 0.46 0.04 0.04 0.010 0.00 <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>the second second second second second second second second second second second second second second second se</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>							the second second second second second second second second second second second second second second second se							
4072 4073 58 58 0.28 0.26 0.07 1.08 0.013 39 0K 4073 4075 57 76 0.03 1.08 0.04 1.08 0.00 2.00 5.3 0.76 0.041 1.98 0K 4075 677 74 405 0.041 1.041 0.000 2.00 8.9 0.98 0.031 774 0.001 2.76 0K 4077 677 34 3.44 1.20 1.40 0.000 2.00 0.47 0.031 754 0.14 0.88 0.76 0.647 0.031 1.035 0.647 0.031 1.035 0.051 0.651 1.055 0.65 0.051 0.655 0.651 0.656								contract and the strength of the second			services and the service of the serv	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
4073 4075 175 331 1.21 2.64 899 0.055 0.07 1.08 0.074 1.08 0.074 1.08 0.074 1.08 0.074 1.08 0.074 1.08 0.074 1.08 0.074 0.074 0.074 0.074 0.074 0.074 0.074 0.074 0.074 0.074 0.074 0.071 0.071 0.011 0.075 0.011 0.075 0.011	1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· ····	· · · ·				
4075 6075 6075 6077 74 4063 6080 200 5.3 0.76 0.630 295 0K 4076 6077 74 4030 1.88 0.066 200 8.9 0.81 0.94 0.630 295 0K 4077 6077 74 409 0.062 2.0 0.47 0.015 2255 0K 4078 4000 107 103 127 1.77 460 0.002 2.0 0.47 0.015 1666 0K 4080 1062 165 0.95 0.95 321 0.002 2.0 0.47 0.013 2.0 0.03 2.05 0.033 324 0K 4084 4082 180 0.05 3.13 1.21 0.031 1.03 0.037 1.24 0.21 0.047 0.015 4.48 0K 4084 4081 182 7.97 0.20 0.047 0.015 1.056	the second second second	and a second second second		a second second second second			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
4076 4077 174 405 4040 1.48 0.0002 200 8.1 0.94 0.023 1.02 4076 4077 314 314 1.20 1.20 409 0.002 2.00 0.47 0.013 755 OK 4078 4102 191 316 1.37 1.37 466 0.007 200 2.0 0.47 0.013 1585 OK 4081 4082 255 535 0.27 2.00 0.47 0.013 120 0.003 2265 1.38 0.003 2265 1.38 0.033 2285 OK 4081 4085 80 0.64 0.64 2.18 0.001 2.0 0.47 0.013 448 OK 4084 4085 189 2.69 1.31 3.75 1.215 0.002 2.00 0.47 0.014 448 OK 4086 4087 1.23 0.022 0.0.47 0.015 <td></td> <td>and the second sec</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>and the second s</td> <td>· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·</td> <td></td> <td></td> <td>the second second second second second second second second second second second second second second second se</td> <td>control of the character of the</td> <td></td> <td></td>		and the second sec					and the second s	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			the second second second second second second second second second second second second second second second se	control of the character of the		
4076 6077 334 334 1.20 1.20 409 0.000 200 8.9 0.88 0.015 628 0.015 628 0.015 628 0.015 628 0.015 628 0.015 635 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 636 0.015 1.02 0.013 1.23 0.033 224 0.014 0.013 1.03 0.033 224 0.014 0.015 1.03 0.033 224 0.014 0.015 1.03 0.033 224 0.014 0.015 1.03 0.033 1.015 0.033 1.015 0.007 0.00 2.00 2.00 0.011 1.03 0.033 0.015 0.055 0.015 0.015 0.015 0.015 0.015 0	4074	4075		94		0.45			200			0.024		
4077 4078 494 499 6.58 5.27 1.794 0.002 200 2.0 0.47 0.013 6.283	4075	4077	74	405	0.40	3.49	1,188	0.006	200	8.1	0.94	0.030	20%	OK
4078 4102 joi 3619 1.83 237.25 92.750 0.472 700 7.5 0.44 0.051 107 607 0.052 0.002 200 7.7 0.92 0.003 255 0.003 255 0.003 255 0.003 255 0.003 255 0.003 255 0.003 255 0.003 255 0.003 255 0.003 255 0.003 255 0.003 255 0.003 256 0.003 256 0.003 256 0.003 256 0.003 256 0.003 256 0.003 256 0.003 256 0.013 1.05 0.033 256 0.033 256 0.033 1.23 0.003 200 0.01 1.05 0.033 1.23 0.013 1.05 0.033 1.23 0.033 1.23 0.033 1.23 0.033 1.23 0.033 1.23 0.034 0.034 0.034 0.034 0.034 0.034 0.034	4076	4077	334	334	1.20	1.20	409	0.002	200	8.9	0.98	0.031	7%	OK
4078 4102 191 3619 183 237.25 92.750 0.472 700 7.5 2.14 0.62 0.07 0.91 0.015 165 OK 0081 0082 165 165 0.55 0.92 0.000 200 1.7 0.92 0.033 255 OK 0081 10082 115 1.15 0.55 0.22 0.11 0.10 1.01 0.03 1.66 0.033 3256 OK 4083 0484 80 0.064 0.64 1.001 1.001 1.013 1.037 0.013 1.037 0.013 1.053 0.033 1.987 OK 4084 0481 182 7.97 0.26 1.457 5.006 1001 1.05 0.033 1.987 OK 4084 0491 173 177 0.26 0.002 2.00 2.0 0.015 1.053 OK OK 0.053 1.037 0.021 0.01	4077	4078	94	499	0.58	5.27	1,794	0.009	200	2.0	0.47	0.015	62%	OK
abor 4660 107 107 137 137 466 0.002 200 2.0 0.47 0.013 16% OK 4081 4082 265 155 0.95 0.95 323 0.007 2.00 13 1.13 0.013 226 0.13 1.23 0.033 25% 0.05 4082 4085 189 2.0 0.44 0.04 1.04 0.017 200 2.0 0.47 0.015 448 0.05 449 0.05 0.041 0.044 0.044 0.041 0.044 0.041 0.044 0.041 0.044 0.041 0.044 0.041 0.044 0.041 0.044 0.041 0.		4102	191	3619	1.83	237.25	92,750	0.472	700	7.9	2.14	0.824		
4680 4682 256 353 272 4.09 1.392 0.007 200 177 0.92 0.032 238 OK 4081 4085 165 0.95 332 0.002 209 13.9 1.05 0.033 3275 OK 4084 4085 188 260 0.14 5.75 1.277 0.007 200 1.0 1.06 0.033 1297 OK 4084 4087 182 7.79 7.7 5.062 0.00 1.0 1.03 0.033 1297 OK 0.017 4.001 4.445 OK 4086 4087 182 7.79 0.22 1.0.0 1.0.0 0.033 1.947 OK 0.015 4.455 OK 0.02 2.0 0.01 1.0.1 0.015 0.033 0.01 0.015 2.02 0.035 0.01 2.02 0.061 1.64 0.003 2.02 0.02 0.015 2.02 0.065	· · · · · · · ·							the second second second second second second second second second second second second second second second se			and the second second			
6681 665 165 0.95 0.93 323 0.002 206 1.39 1.23 0.039 448 005 6082 4084 4085 188 205 1.13 5.22 2.18 0.001 200 1.23 0.039 448 005 4084 4035 189 269 3.11 3.75 1.215 0.001 200 2.0 0.47 0.013 448 0.0K 4086 4037 158 3.57 1.215 0.006 200 10.01 1.05 0.031 154% 0.0K 4087 4091 4091 162 162 162 1.21 2.21 420 0.002 200 2.0 0.47 0.015 155 0.054 4092 4094 157 1.51 1.16 1.16 159 0.002 200 2.0 0.031 224 0.84 0.031 224 0.84 0.030 0.021 0.031 0.0						THE R. P. LEWIS CO., LANSING MICH.					and a second second second second second second second second second second second second second second second s	• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
6662 4065 174 537 1.18 6.22 2.118 0.001 200 10.3 10.56 0.033 325 0K 4084 4085 189 260 3.11 3.75 1.277 0.007 200 2.0 0.47 0.015 4445 0K 4084 4087 182 7.79 1.07 1.1.04 3.738 0.010 3.00 2.0 0.61 0.034 4495 0K 4084 4091 78 777 0.26 1.437 5.052 0.022 3.00 2.0 0.61 0.043 6696 0.05 0.002 2.0 0.47 0.015 5.564 0.002 2.0 0.032 666 0.0K 0.002 2.0 0.47 0.015 2.45 0.K 4092 4094 69 70 2.44 0.24 8.000 2.00 2.0 0.47 0.015 2.45 0.K 4095 4096 87	• • • • • • • • • • • • •				I a success and the second	and the second sec				· _ · _ · _ · _ · · _ · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		second se	
i668 4064 60 80 0.64 0.64 218 0.001 200 32.5 1.88 0.059 228 0.0K 6084 4087 182 719 1.07 11.04 3,758 0.019 300 2.0 0.47 0.013 4445 0.K 6084 4087 4097 162 162 1.27 1.27 422 0.002 2.0 0.47 0.033 1994 0.K 6087 4097 162 162 1.27 1.27 422 0.002 2.00 0.47 0.015 155 1.56 0.059 1.02 0.02 645 0.02 445 0.05 445 0.05 445 0.05 2.22 0.047 0.015 2.22 0.03 1.60 0.00 2.0 0.47 0.015 2.25 0.K 0.03 1.00 0.015 2.26 0.K 0.03 3.00 2.5 0.55 1.02 0.047 0.015 <t< td=""><td>2 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·</td><td></td><td></td><td>a series a sub-sub-series a sub-series</td><td>A STATE AND AND A STATE AND A</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>A PROPERTY AND AND A PROPERTY AND A</td></t<>	2 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			a series a sub-sub-series a sub-series	A STATE AND AND A STATE AND A									A PROPERTY AND AND A PROPERTY AND A
0084 4085 189 269 3.11 3.73 1.277 0.007 200 2.0 0.47 0.015 44% OK 6085 4087 158 158 3.57 1.215 0.006 200 10.11 1.05 0.033 19% OK 4086 4091 162 1621 1.27 1432 0.002 300 2.0 0.61 0.433 660% OK 4091 4091 162 1621 1.27 1.23 0.020 350 2.0 0.64 0.003 0.032 0.042 0.003 0.002 0.044 0.005 24% 0.00 0.003 2.0 0.47 0.015 2.26 0.003 1.03 1.06 0.003 2.0 0.47 0.015 2.26 0.003 2.0 0.47 0.015 2.26 0.003 2.00 0.47 0.015 2.26 0.004 2.00 0.47 0.015 2.00 0.47 0.015 2.26					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·									
6085 4087 182 719 1.07 11.04 3.78 0.019 300 2.0 0.61 0.033 199 DK 4087 4091 162 162 1.23 3.57 1.215 0.062 0.020 0.01 1.033 199 DK 4091 4091 162 162 1.27 1.27 422 0.002 2.0 0.47 0.015 155 5.541 0.022 2.00 0.47 0.015 155 5.541 0.022 2.00 0.47 0.015 255 0.54 0.54 0.54 0.54 0.56 0.66 0.605 405 4096 69 2.91 0.81 0.57 0.13 0.57 0.031 135 0.64 0.66 0.67 2.92 0.63 0.76 2.02 0.041 0.013 350 2.9 0.44 0.67 0.31 357 0.66 0.68 0.67 687 0.78 0.689 0.67 687	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				and the second date of	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					—			
4066 4087 158 158 158 3.57 3.57 1.215 0.006 200 0.01 1.05 0.033 1996 OK 4090 4091 162 162 1.27 1.427 1.420 0.002 200 0.47 0.013 1057 0.561 0.014 0.015 1354 OK 4091 4091 4091 4091 4091 157 1.161 1355 0.002 200 0.47 0.003 159 0.K 4092 4096 97 254 0.31 0.61 0.001 200 3.76 2.02 0.047 0.015 258 0.K 4095 4096 87 87 0.24 2.4 82 0.000 200 2.0 0.47 0.015 256 0.55 0.038 300 59 1.05 0.674 2.025 0.64 0.099 215 0.68 0.079 2.276 0.52 0.694 0.05 <td< td=""><td></td><td></td><td>1.1. No. 11. Proceedings of the local section.</td><td>· · · • · •</td><td>•</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>The second second second second second second second second second second second second second second second se</td><td></td><td></td></td<>			1.1. No. 11. Proceedings of the local section.	· · · • · •	•							The second second second second second second second second second second second second second second second se		
4007 4001 78 797 0.26 1437 5.062 0.002 200 2.0 0.41 0.015 1558 0K 40091 4091 162 162 1.27 1.27 432 0.002 200 2.0 0.43 0.015 1558 0K 4002 4094 69 6.31 1.0.31 1.0.31 1.0.01 200 7.5 1.0.20 0.005 4496 0.065 4496 0.05 4496 0.05 1.0.31 1.0.31 1.0.01 1.0.00 200 2.0 0.47 0.015 22% 0.K 4095 4096 57 8.7 0.24 0.24 82 0.000 200 2.0 0.47 0.015 25% 0.K 4096 4097 178 412 1.28 3.38 1,151 0.066 2.00 0.47 0.015 25% 0.K 4098 4099 190 1.052 0.250 8.51			and the second sec									A COLORED IN COMPANY AND AND A		
4090 4091 162 127 127 127 128 0.002 200 2.0 0.07 0.015 15% OK 4091 4091 157 1.16 1.16 1.057 5.641 0.029 305 2.0 0.068 0.065 4446 OK 4092 4094 157 1.16 1.16 357 0.001 200 2.5 1.02 0.032 646 OK 4094 4096 97 254 0.23 9.186 633 0.003 200 2.0 0.47 0.015 25% OK 4095 4096 178 432 1.28 3.38 1.151 0.006 200 2.0 0.47 0.015 3% OK 4099 190 190 2.50 2.50 851 0.004 200 7.3 0.89 0.028 16% OK 0407 4003 350 2.0 0.42 0.01 1.01 0.010 2.0					4 ······		a construction of the second		 A set of a second s					
4091 4097 96 893 0.43 16.57 5.641 0.002 250 2.0 0.68 0.065 44% OK 4092 4094 65 0.10 110 110 110 100 100 200 2.5 1.02 0.005 14% OK 4094 4096 97 254 0.39 1.86 633 0.003 200 2.0 0.47 0.015 25% OK 4095 4097 178 432 1.28 3.38 1,151 0.006 200 2.0 0.47 0.015 25% OK 4098 4099 190 150 2.50 2.50 851 0.004 200 7.3 0.89 0.028 1.068 0.07 3.65 OK 4101 1102 171 150 1.10 374 0.022 2.0 0.42 0.071 0.033 516 0.04 1.18 1.033 0.05 0	Concernence of the second of	و و الم المستحد الم المحد و المالية 🖡									· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
4092 4093 609 60 200 9.5 1.02 0.032 6% OK 4093 4096 97 254 0.31 0.51 106 0.001 200 37.6 2.02 0.063 16% OK 4095 4096 97 254 0.24 8.2 0.000 200 2.0 0.47 0.015 23% OK 4096 97 78 32 2.23 2.318 7.551 0.038 300 5.9 1.05 0.074 52% OK 4099 4099 116 8 1.76 0.35 2.50 851 0.004 200 7.3 0.89 0.028 16% OK 4099 4101 161 177 1.70 1.10 374 0.020 10.1 1.2 1.10 0.035 6% OK 4101 410 210 112 2.00 2.90 987 0.005 200 <			.	162	1.27		432		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				15%	
4093 4094 69 631 0.31 106 0.001 200 37.6 2.02 0.063 185 0K 4094 4096 97 254 0.24 0.24 82 0.000 2.0 0.47 0.015 356 OK 4095 4097 178 432 1.28 3.38 1,151 0.006 2.00 0.47 0.015 356 OK 4097 4099 215 1108 2.250 2.551 0.004 200 7.3 0.89 0.076 52% OK 4099 4101 168 1176 0.35 252.0 0.043 350 2.9 0.025 0.66 OK 4100 4101 171 171 1.10 1.10 370 2.0 0.074 0.035 650 OK 0.025 0.01 2.1 1.00 0.035 650 OK 0.044 0.044 0.051 560 OK OK <t< td=""><td>4091</td><td>4097</td><td>96</td><td>893</td><td>0.43</td><td>16.57</td><td>5,641</td><td>0.029</td><td>350</td><td>2.0</td><td>0.68</td><td>0.065</td><td>44%</td><td>OK</td></t<>	4091	4097	96	893	0.43	16.57	5,641	0.029	350	2.0	0.68	0.065	44%	OK
4093 4094 69 631 0.31 106 0.001 200 37.6 2.02 0.063 1% 0K 4094 4096 97 254 0.39 1.86 633 0.003 200 2.0 0.47 0.015 356 OK 4095 4097 178 432 1.28 3.38 1,151 0.006 2.00 0.47 0.015 356 OK 4097 4099 215 108 2.23 2.28 7.51 0.038 300 5.9 1.05 0.076 53% OK 4099 4101 168 1176 0.35 25.03 8.521 0.043 350 2.9 0.074 0.035 6% OK 4100 4102 174 1350 1.27 2.740 9.228 0.048 400 2.0 0.74 0.055 0.56 OK 4104 4104 420 4112 2.80 270.64	4092	4094	157	157	1.16	1.16	395	0.002	200	9.5	1,02	0.032	6%	OK
4094 4096 97 254 0.39 1.86 633 0.003 200 2.0 0.47 0.015 22% OK 4095 4096 87 637 0.24 0.24 0.24 0.20 2.0 0.47 0.015 3% OK 4097 4097 178 432 1.28 3.33 1,151 0.006 2.00 0.47 0.015 0.6% OK 4099 4099 190 190 2.50 2.51 8.51 0.004 2.00 7.3 0.89 0.028 16% OK 4099 4101 4101 177 1.10 3.47 0.002 200 11.2 1.10 0.035 6% OK 4100 4104 73 3.692 0.292 2.64.94 10.2177 0.520 7.00 1.0 0.314 6535 OK 4104 410 361 364 0.54 1.853 0.0005 2.00	4093	4094	69	69	0.31	0.31	106	0.001	200	37.6	2.02	0.063	1%	
4095 4096 4097 178 432 128 3.38 1,151 0.006 200 2.0 0.47 0.015 3% OK 4096 4097 178 432 1.28 3.38 1,151 0.006 2.00 2.0 0.47 0.015 40% OK 4099 4099 190 190 2.50 2.51 0.038 300 5.9 1.05 0.074 25% OK 4099 4101 68 1176 0.35 25.03 8,521 0.043 350 2.9 0.89 0.028 10% OK 0.043 400 2.0 7.40 9.228 0.044 400 2.0 7.40 9.228 0.044 400 2.0 9.097 55% OK 4102 4104 316 361 2.90 2.90 2.90 2.90 2.44 0.51 0.016 31% OK 4104 410 420 4112		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	97	254			the second secon	······					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
			House in the second se	4	£ - · ·				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					
4097 4099 215 1108 2.22 22.18 7,551 0.038 300 5.9 1.05 0.074 52% OK 4098 4099 100 6.52 2.50 851 0.004 200 7.3 0.89 0.028 16% OK 4099 4101 4101 217 1.10 3.74 0.002 200 11.2 1.10 0.035 6% OK 4101 4102 174 1350 1.27 27.40 9.328 0.048 400 2.0 0.74 0.033 1% OK 4102 4104 361 361 2.90 227.04 9.328 0.005 200 2.4 0.51 0.016 31% OK 4103 4104 461 361 363 270.64 104,117 0.53 0.001 2.0 2.4 0.51 0.016 31% OK 4105 4106 627 627 4.81		······	Contraction and the second second		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·								
4098 4099 190 190 2.50 851 0.004 200 7.3 0.89 0.028 16% OK 4099 4101 4101 4101 177 1.10 1.10 374 0.002 200 1.12 1.10 0.035 6% OK 4101 4102 174 1350 1.27 27.40 9.328 0.044 400 2.0 0.74 0.093 5% OK 4102 4104 4104 73 3052 0.29 270.64 1004,117 0.520 700 1.6 2.59 0.997 5% OK 4104 4110 420 4112 2.80 270.64 104,117 0.530 8.00 3.8 1.62 0.814 65% OK 4105 4106 62 62 7.4.81 1.633 0.000 200 1.4 0.043 21% OK 4104 4109 3.44 0.015 5% OK											and the second s			
$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $				I								1		
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		····	· ··· · · · · · · · · · · · · · · · ·	I ·····		£	4	· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
4101 4102 174 1350 1.27 27.40 9.328 0.048 400 2.0 0.74 0.093 51% OK 4102 4104 4104 73 3692 0.29 264.94 102,177 0.520 700 11.6 2.39 0.997 52% 0.0K 4103 4104 4110 420 4112 2.80 270.64 104,117 0.530 800 3.8 1.62 0.814 65% 0.K 4106 4110 240 412 2.80 270.64 104,117 0.530 800 3.8 1.62 0.814 65% 0.K 4106 4110 241 3.05 4.91 5.43 1.855 0.009 200 1.8 1.42 0.037 3% 0.K 4108 4109 384 384 5.70 1.941 0.010 200 2.3 0.50 0.016 63% 0.K 4110 318 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td>·····</td><td></td><td>and we control only</td><td></td><td>· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>					·····		and we control only		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$. .				•							
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		+ · _ · _ · · · · · ·	<u> </u>	1		- F			+			
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$														
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$										and the second sec				
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	4104	4110	420	4112	2 2.80	270.64	104,117	0.530	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1.62	0.814	65%	OK
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	4105	4106	6 62	62	2 0,54	0.54	184	0.001	200	12.9	1.19	0.037	3%	OK
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	4106	4110	243	305	4.91	5.45	1,855	0.009	200	18.5	5 1.42	0.045	21%	OK
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	4107	4109	627	621	4.81	4.81	1,638	0.008	200	4.7	0.72	2 0.023		
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			384	384	5.70	5.70				1				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · - · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	<u> </u>
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$							· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			-		where we are a set of the second second		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	the second state to second	a second data	and the second sec	· · · · · · · · · · · · · · · ·										
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$								·		34.2	1.2.	0.001	470	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $				510		· • ·	•		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	120		0.070	1 2004	OK
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$														
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·								-
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	3 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·											· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $			-]						CONTRACTOR OF A DESCRIPTION				and the second s	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	and the first second second	the second second second second	and the second second second second second second second second second second second second second second second											de la serie de la serie de la
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$				J 125	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			The second secon		5.	1 1.0	s 0.104	58%	OK
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		4								· .	.	
Selita 4120 35.60 - 8,660 0.044 4120 4122 583 5336 2.62 333.08 134,035 0,683 800 6.6 2.14 1.076 63% OK 4121 4122 223 223 2.72 2.72 926 0.005 200 14.7 1.27 0.040 12% OK 4122 4132 234 5570 4.20 340.00 136,390 0.695 1000 2.0 1.37 1.076 65% OK 4123 4124 110 110 1.10 374 0.002 200 2.7 0.54 0.017 11% OK 4124 4125 548 658 6.00 7.10 2,417 0.012 200 6.9 0.87 0.027 45% OK 4125 4129 368 1026 4.50 11.60 3,949 0.020 200 18.4 1.42 0.045 45%	2 1.1 March 40 A March 40 A	the second second second					· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·							
4120 4122 583 5336 2.62 333.08 134,035 0.683 800 6.6 2.14 1.076 63% OK 4121 4122 223 223 2.72 2.72 926 0.005 200 14.7 1.27 0.040 12% OK 4122 4132 234 5570 4.20 340.00 136,390 0.695 1000 2.0 1.37 1.076 65% OK 4123 4124 110 110 1.10 1.10 374 0.002 200 2.7 0.54 0.017 11% OK 4124 4125 548 658 6.00 7.10 2,417 0.012 200 6.9 0.87 0.027 45% OK 4125 4129 368 1026 4.50 11.60 3,949 0.020 200 18.4 1.42 0.045 45% OK 4126 4127 473 473 6.90 6.90 2,349 0.012 200 9.0 0.99 0.031				0 15	and the second sec		2 27		and the state of the second second	6.0	6 0.8	5 0.027	5%	OK
4121 4122 223 223 2.72 2.72 926 0.005 200 14.7 1.27 0.040 12% OK 4122 4132 234 5570 4.20 340.00 136,390 0.695 1000 2.0 1.37 1.076 65% OK 4123 4124 110 110 1.10 1.10 374 0.002 200 2.7 0.54 0.017 11% OK 4124 4125 548 658 6.00 7.10 2,417 0.012 200 6.9 0.87 0.027 45% OK 4125 548 658 6.00 7.10 2,417 0.012 200 6.9 0.87 0.027 45% OK 4125 4129 368 1026 4.50 11.60 3,949 0.020 200 18.4 1.42 0.045 45% OK 4126 4127 473 473 6.90 6.90 2,349 0.012 200 9.0 0.99 0.031 38% O			0		35.60) -	8,66	0 0.04	4				1	
4121 4122 223 223 2.72 2.72 926 0.005 200 14.7 1.27 0.040 12% OK 4122 4132 234 5570 4.20 340.00 136,390 0.695 1000 2.0 1.37 1.076 65% OK 4123 4124 110 110 1.10 1.10 374 0.002 200 2.7 0.54 0.017 11% OK 4124 4125 548 658 6.00 7.10 2,417 0.012 200 6.9 0.87 0.027 45% OK 4125 548 658 6.00 7.10 2,417 0.012 200 6.9 0.87 0.027 45% OK 4125 4129 368 1026 4.50 11.60 3,949 0.020 200 18.4 1.42 0.045 45% OK 4126 4127 473 473 6.90 6.90 2,349 0.012 200 9.0 0.99 0.031 38% O	412	0 412	2 58	3 533	6 2.62	2 333.08	3 134,03	0,68	3 800	6.0	6 2.1	4 1.076	63%	OK
4122 4132 234 5570 4.20 340.00 136,390 0.695 1000 2.0 1.37 1.076 65% OK 4123 4124 110 110 1.10 1.10 374 0.002 200 2.7 0.54 0.017 11% OK 4124 4125 548 658 6.00 7.10 2,417 0.012 200 6.9 0.87 0.027 45% OK 4125 4129 368 1026 4.50 11.60 3,949 0.020 200 18.4 1.42 0.045 45% OK 4126 4127 473 473 6.90 6.90 2,349 0.012 200 9.0 0.99 0.031 38% OK 4127 4128 341 814 7.50 14.40 4,902 0.025 250 7.6 1.06 0.052 48% OK 4128 4129 197 1011			2 22						• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			-		
4123 4124 110 1.10 1.10 374 0.002 200 2.7 0.54 0.017 11% OK 4124 4125 548 658 6.00 7.10 2,417 0.012 200 6.9 0.87 0.027 45% OK 4125 4129 368 1026 4.50 11.60 3,949 0.020 200 18.4 1.42 0.045 45% OK 4126 4127 473 473 6.90 6.90 2,349 0.012 200 9.0 0.99 0.031 38% OK 4127 4128 341 814 7.50 14.40 4,902 0.025 250 7.6 1.06 0.052 48% OK 4128 4129 197 1011 1.50 15.90 5,413 0.028 250 11.6 1.30 0.064 43% OK 4129 4131 130 1156 0.80	1			and the second second	and the second second second second second second second second second second second second second second second		• • • • • • • • • • • • •						and the second sec	
4124 4125 548 658 6.00 7.10 2,417 0.012 200 6.9 0.87 0.027 45% OK 4125 4129 368 1026 4.50 11.60 3,949 0.020 200 18.4 1.42 0.045 45% OK 4126 4127 473 473 6.90 6.90 2,349 0.012 200 9.0 0.99 0.031 38% OK 4127 4128 341 814 7.50 14.40 4,902 0.025 250 7.6 1.06 0.052 48% OK 4128 4129 197 1011 1.50 15.90 5,413 0.028 250 11.6 1.30 0.064 43% OK 4129 4131 130 1156 0.80 28.30 9,635 0.049 250 37.6 2.35 0.115 43% OK 4130 4131 435 5.90								· · 🛃 · · · · · · · · · · · ·					• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	4
4125 4129 368 1026 4.50 11.60 3,949 0.020 200 18.4 1.42 0.045 45% OK 4126 4127 473 473 6.90 6.90 2,349 0.012 200 9.0 0.99 0.031 38% OK 4127 4128 341 814 7.50 14.40 4,902 0.025 250 7.6 1.06 0.052 48% OK 4128 4129 197 1011 1.50 15.90 5,413 0.028 250 11.6 1.30 0.064 43% OK 4129 4131 130 1156 0.80 28.30 9,635 0.049 250 37.6 2.35 0.115 43% OK 4130 4131 435 5.90 5.90 2,009 0.010 200 33.5 1.91 0.060 17% OK						- 4		-+	a da sa	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
4126 4127 473 473 6.90 6.90 2,349 0.012 200 9.0 0.99 0.031 38% OK 4127 4128 341 814 7.50 14.40 4,902 0.025 250 7.6 1.06 0.052 48% OK 4128 4129 197 1011 1.50 15.90 5,413 0.028 250 11.6 1.30 0.064 43% OK 4129 4131 130 1156 0.80 28.30 9,635 0.049 250 37.6 2.35 0.115 43% OK 4130 4131 435 5.90 5.90 2,009 0.010 200 33.5 1.91 0.060 17% OK								 A second property and an end of property of a second proper	and the second second second second second second second second second second second second second second second	· • ···, -··				
4127 4128 341 814 7.50 14.40 4,902 0.025 250 7.6 1.06 0.052 48% OK 4128 4129 197 1011 1.50 15.90 5,413 0.028 250 11.6 1.30 0.064 43% OK 4129 4131 130 1156 0.80 28.30 9,635 0.049 250 37.6 2.35 0.115 43% OK 4130 4131 435 435 5.90 5.90 2,009 0.010 200 33.5 1.91 0.060 17% OK	the second second second second second second second second second second second second second second second se							the second second second second second second second second second second second second second second second se			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· • · · ·
4128 4129 197 1011 1.50 15.90 5,413 0.028 250 11.6 1.30 0.064 43% OK 4129 4131 130 1156 0.80 28.30 9,635 0.049 250 37.6 2.35 0.115 43% OK 4130 4131 435 435 5.90 5.90 2,009 0.010 200 33.5 1.91 0.060 17% OK												~		+·
4129 4131 130 1156 0.80 28.30 9,635 0.049 250 37.6 2.35 0.115 43% OK 4130 4131 435 435 5.90 5.90 2,009 0.010 200 33.5 1.91 0.060 17% OK									the second second second second second second second second second second second second second second second se	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
4130 4131 435 435 5.90 5.90 2,009 0.010 200 33.5 1.91 0.060 17% OK			the second second second										the second second second second second second second second second second second second second second second se	and the Article second
			and the second second second	a second second second			a di kana sa		the second second second second					a service service as a service
	413	0 413	<u>43</u>	5] 43	5.9	5.9	uj 2,00	,		J 33.	5 1.9	1 0.060) <u>17%</u>	ok ok

Γ	No.	Down	Length (m)		Area (ha)		Sewage Quantity		Plan	ned Pipe	Capacity			
		Stream	Increment	Total	Increment	Total	Population	Q _l (m ³ /s)	D (mm)	I (%,)	V (m/s)	Q ₂ (m ³ /s)	Q_1/Q_2	Judge
	4131	4132	213	1369	0.90	35.10	11,950	0.061	450	2.0	0.80	0.127	48%	OK
L	4132	To STP	0	5570	0.00	375.10	148,340	0.755	1100	2.0	1.45	1.378	55%	OK

.