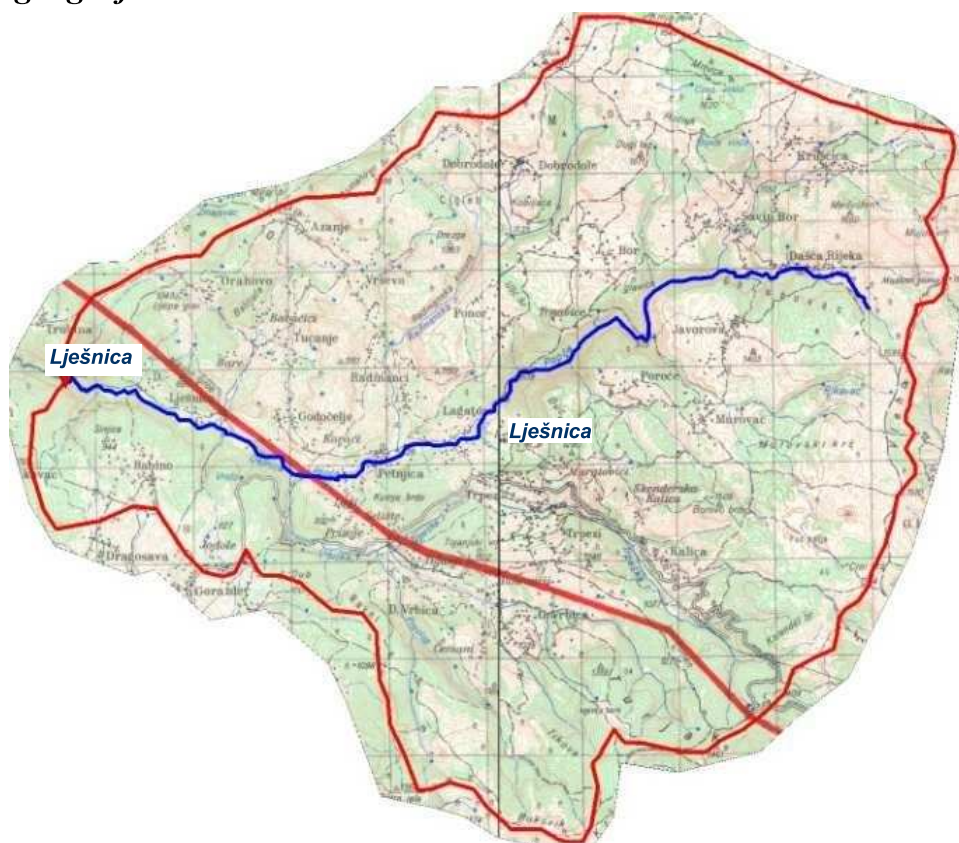
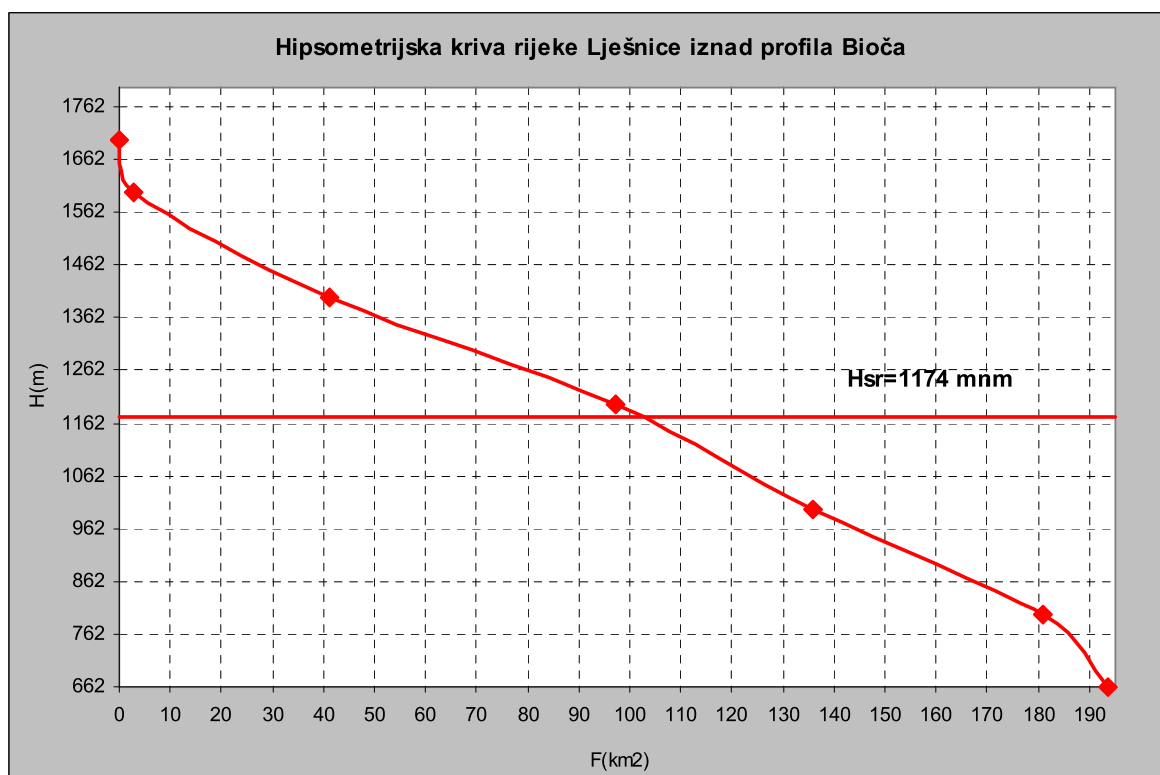
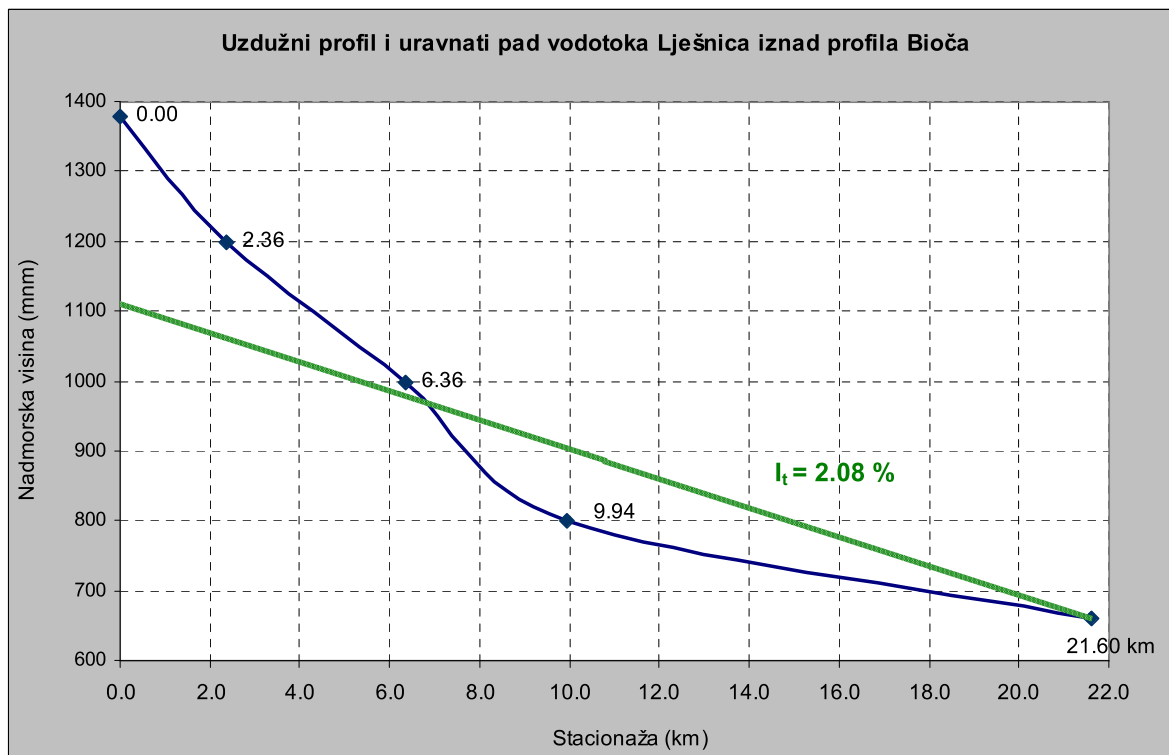


D11. VODOTOK: LJEŠNICA
HIDROMETRIJSKI
PROFIL: LJEŠNICA

Fizičkogeografske karakteristike sliva

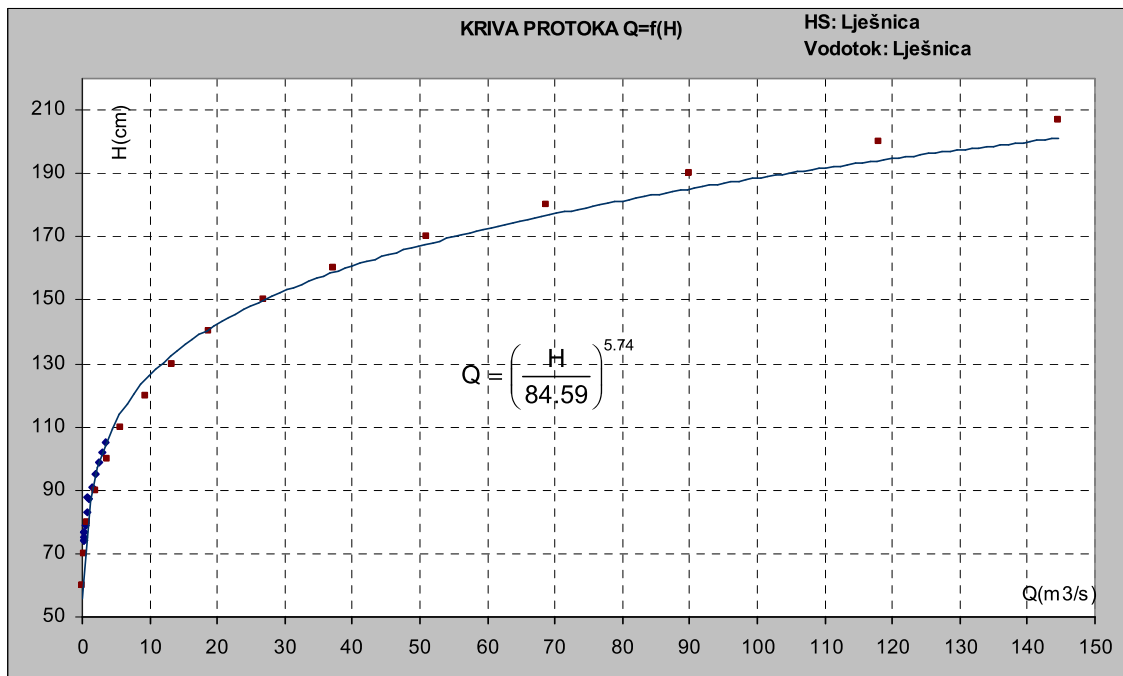


1	Površina sliva F	193,6	[km ²]
2	Dužina toka L_T	21,6	[km]
3	Dužina sliva L_S	20,8	[km]
4	Obim sliva S	61,9	[km]
5	Srednja širina sliva $B=F/L_S$	9,32	[km]
6	Pravolinijska udaljenost izvor-ušće L_i	16,6	[km]
7	Pravolinijska udaljenost težišta sliva od ušća U_T	8,97	[km]
8	Koeficijent razvijenosti vododjelnice K_S	1,26	[-]
9	Koeficijent izduženja sliva K_σ	2,42	[-]
10	Koeficijent koncentracije sliva K_c	0,697	[-]
11	Koeficijent krivudavosti toka K_L	1,30	[-]
12	Maksimalna visina sliva H_{max}	1764	[m n. m.]
13	Minimalna visina sliva H_{min}	662	[m n. m.]
14	Srednji pad sliva I_{sr}	25,3	[%]
15	Maksimalni pad kosine doline I_{max}	21,7	[%]
16	Srednja nadmorska visina sliva H_{sr}	1174	[m n. m.]
17	Srednja visinska razlika sliva ΔH	512	[m]
18	Uravnati pad toka I_t	2,08	[%]
19	Maksimalni pad toka I_{t1}	5,58	[%]
20	Srednji maksimalni pad toka I_{t2}	3,32	[%]

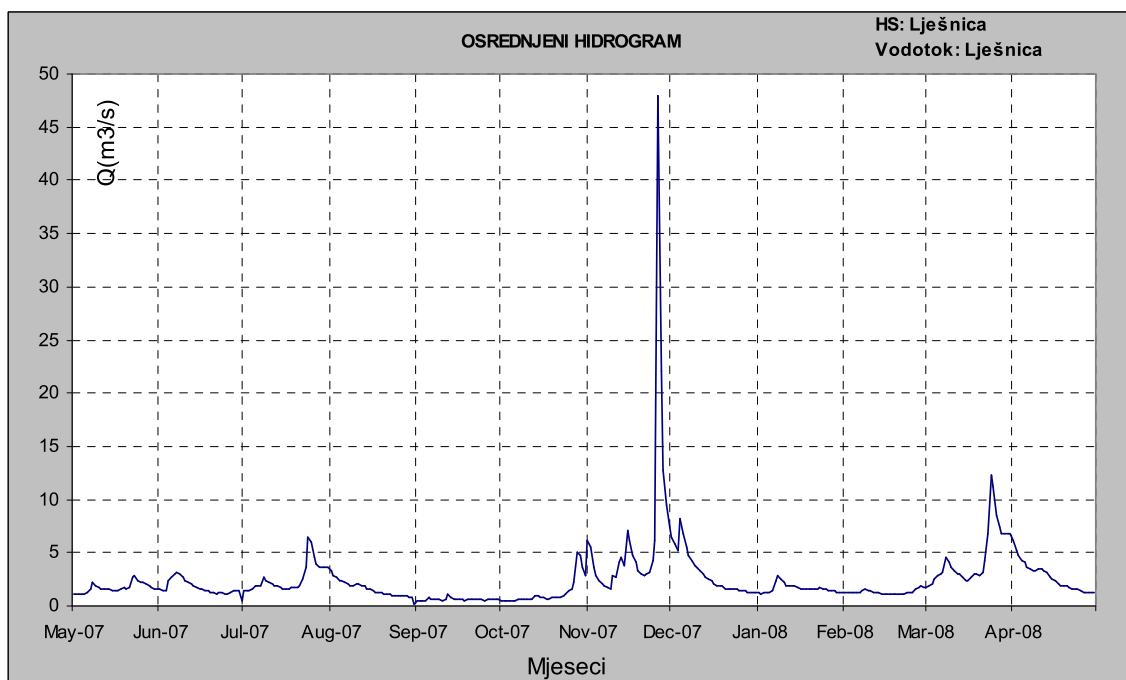


Za ovaj vodotok period obrade je bio 482 dana (8.05.2007-31.08.2008). Za to vrijeme izvršeno je 14 hidrometrijskih mjerenja. Pokrivenost amplitude vodostaja je 50% što je na samoj granici prihvatljivog, međutim i ovdje mjerenja pokazuju dobar kontinuitet. Kriva protoka je interpolovana kroz sva mjerenja,

što znači da su sva prihvaćena kao dobra. Kriva je zatim ekstrapolovana po već opisanom postupku, i dobijena je jednoznačna stepena funkcija. $Q = \left(\frac{H}{84.59}\right)^{5.74}$



Bilans za kalendarsku godinu, je iznosio 2.15 m³/s. Maksimalni protok je registrovan novembra 2007 god u iznosu od 170 m³/s i bio je za 3.5 puta veći u odnosu na srednje dnevni proticaj za taj dan. Ekstrem u minimumu je bio u avgustu 2007 godine i iznosio je 0.366 m³/s.



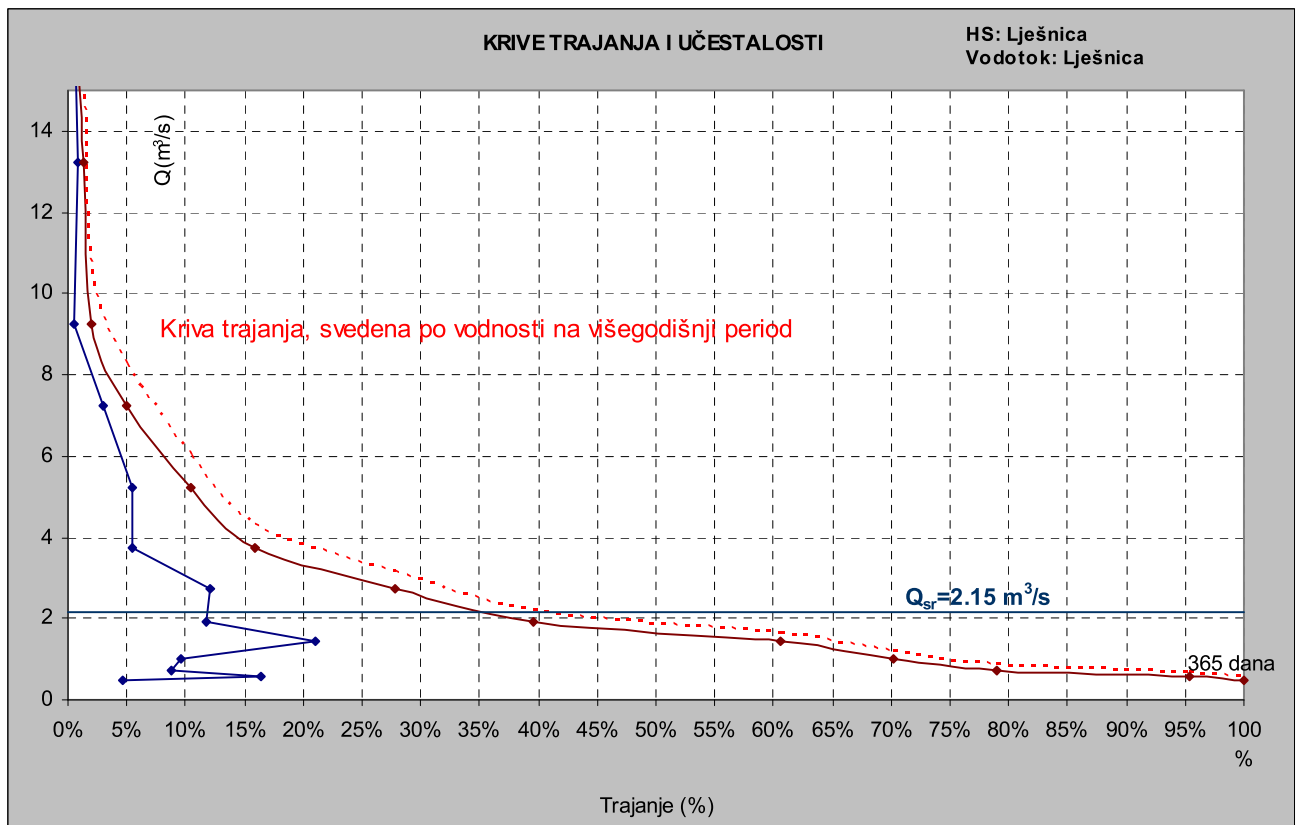
min: septembar - polovina oktobra 2007
max: kraj novembra 2007

VODOTOK: LJEŠNICA

HS: LJEŠNICA

GODIŠNJI IPREGLED PROTICAJA

	MAY	JUN	JUL	AVG	SEP	OKT	NOV	DEC	JAN	FEB	MAR	APR
1	1.174	1.224	0.794	0.540	0.464	0.540	6.122	6.431	1.254	1.338	1.722	6.122
2	1.099	1.123	0.762	0.540	0.540	0.540	5.540	5.825	1.174	1.338	1.945	5.267
3	1.099	1.279	0.732	0.562	0.540	0.540	3.649	5.267	1.254	1.254	2.066	4.754
4	1.099	2.146	0.732	0.633	0.501	0.540	2.765	8.177	1.254	1.254	2.465	4.283
5	1.099	2.449	0.794	0.605	0.725	0.540	2.326	6.753	1.254	1.338	2.765	4.062
6	1.254	2.675	0.762	0.605	0.675	0.540	2.066	5.540	1.426	1.338	2.926	3.649
7	1.618	2.920	0.709	0.605	0.627	0.583	1.831	4.754	2.326	1.426	3.094	3.456
8	2.142	2.770	0.709	0.584	0.583	0.627	1.722	4.283	2.765	1.520	4.513	3.271
9	1.946	2.841	0.681	0.562	0.583	0.583	1.618	3.851	2.465	1.426	4.062	3.271
10	1.765	2.732	0.681	0.540	0.540	0.583	2.765	3.649	2.193	1.426	3.649	3.456
11	1.642	2.272	0.660	0.540	0.675	0.627	2.612	3.271	1.945	1.338	3.271	3.456
12	1.600	1.975	0.668	0.540	1.027	0.627	4.062	2.926	1.945	1.338	2.926	3.271
13	1.503	1.946	0.640	0.521	0.779	0.896	4.513	2.612	1.831	1.254	2.926	3.094
14	1.503	1.765	0.640	0.546	0.675	0.896	3.851	2.465	1.831	1.174	2.612	2.612
15	1.410	1.642	0.633	0.502	0.627	0.779	7.088	2.326	1.722	1.174	2.326	2.465
16	1.359	1.542	0.608	0.485	0.583	0.725	6.122	2.066	1.618	1.174	2.326	2.326
17	1.359	1.465	0.608	0.465	0.583	0.675	4.754	1.945	1.618	1.099	2.612	2.066
18	1.520	1.323	0.588	0.465	0.540	0.675	4.062	1.831	1.520	1.099	2.926	1.945
19	1.733	1.193	0.564	0.485	0.627	0.779	3.271	1.831	1.520	1.099	2.926	1.945
20	1.569	1.117	0.564	0.465	0.675	0.779	2.926	1.618	1.520	1.099	2.765	1.831
21	1.725	1.045	0.546	0.449	0.627	0.725	2.765	1.618	1.618	1.099	3.094	1.722
22	2.735	1.016	0.584	0.449	0.627	0.779	2.926	1.520	1.618	1.174	4.283	1.618
23	2.786	0.950	0.654	0.449	0.583	0.896	3.094	1.520	1.722	1.254	6.753	1.520
24	2.395	0.912	0.629	0.430	0.583	1.174	4.283	1.520	1.520	1.254	12.304	1.520
25	2.223	0.851	0.605	0.430	0.540	1.426	6.122	1.426	1.520	1.338	11.264	1.426
26	2.260	0.851	0.629	0.430	0.583	1.618	47.9	1.426	1.426	1.520	8.569	1.338
27	2.096	0.843	0.608	0.430	0.583	2.193	22.037	1.426	1.426	1.722	7.437	1.338
28	1.946	0.928	0.608	0.446	0.583	5.005	12.853	1.338	1.426	1.831	6.753	1.338
29	1.765	0.843	0.584	0.901	0.583	4.754	9.401	1.338	1.338	1.722	6.753	1.254
30	1.642	0.786	0.562	1.247	0.583	3.649	7.437	1.254	1.338		6.753	1.254
31	1.584		0.562	1.520		2.765		1.254	1.338		6.753	
DEK1	1.429	2.216	0.735	0.578	0.578	0.562	3.040	5.453	1.736	1.366	2.921	4.159
DEK2	1.520	1.624	0.617	0.501	0.679	0.746	4.326	2.289	1.707	1.185	2.761	2.501
DEK3	2.105	0.902	0.597	0.653	0.587	2.271	11.881	1.422	1.481	1.435	7.338	1.433
MIN	0.54	0.627	0.464	0.366	0.429	0.540	1.618	1.174	1.174	1.099	1.618	1.174
DAT	7	25	14	23	1	1	8	31	2	16	1	30
SRED	1.698	1.581	0.648	0.580	0.615	1.228	6.416	3.002	1.636	1.325	4.437	2.698
MAX	4.754	5.54	1.099	2.612	1.254	8.177	170	10.3	2.765	1.945	15.91	7.088
DAT	6	8	5	31	11	28	26	4	7	28	24	1
MIN = 0.366												
DAT: 23.08												
SR = 2.15												
MAX = 170												
DAT: 26.11												



Trajanje	5%	10%	15%	20%	25%	30%	35%	40%	45%	50%
Q(m ³ /s)	7.3	5.3	3.88	3.33	2.98	2.58	2.24	1.88	1.74	1.61
1Trajanje	55%	60%	65%	70%	75%	80%	85%	90%	95%	
Q(m ³ /s)	1.49	1.37	1.24	1.03	0.870	0.691	0.621	0.610	0.559	

Po krivoj trajanja srednji godišnji protok traje 36 %