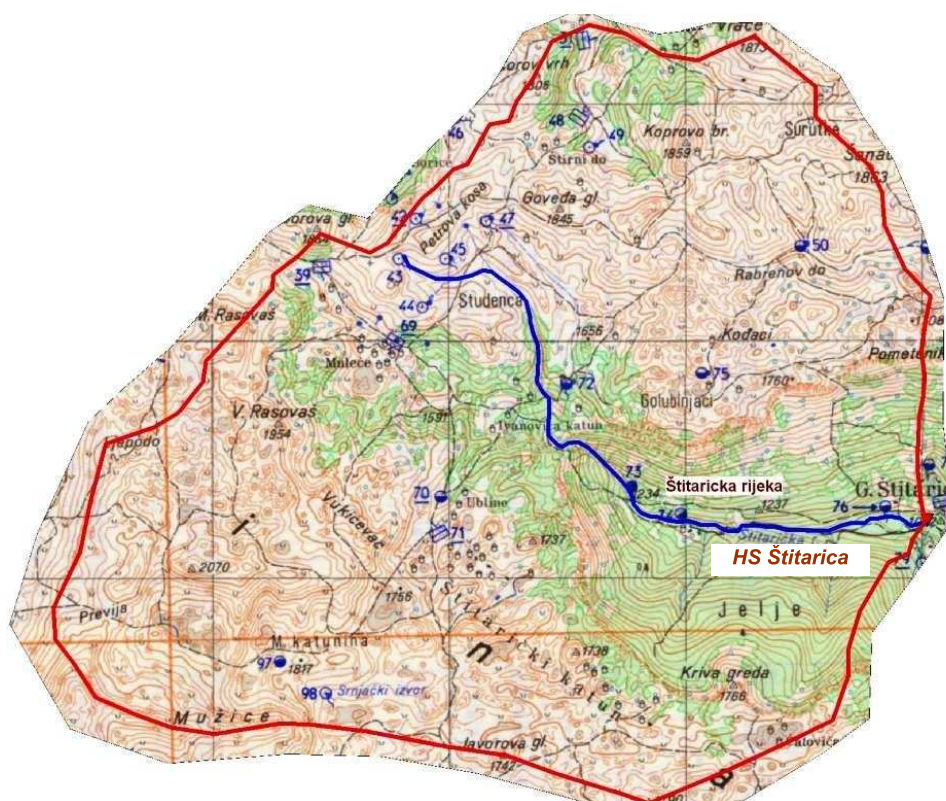


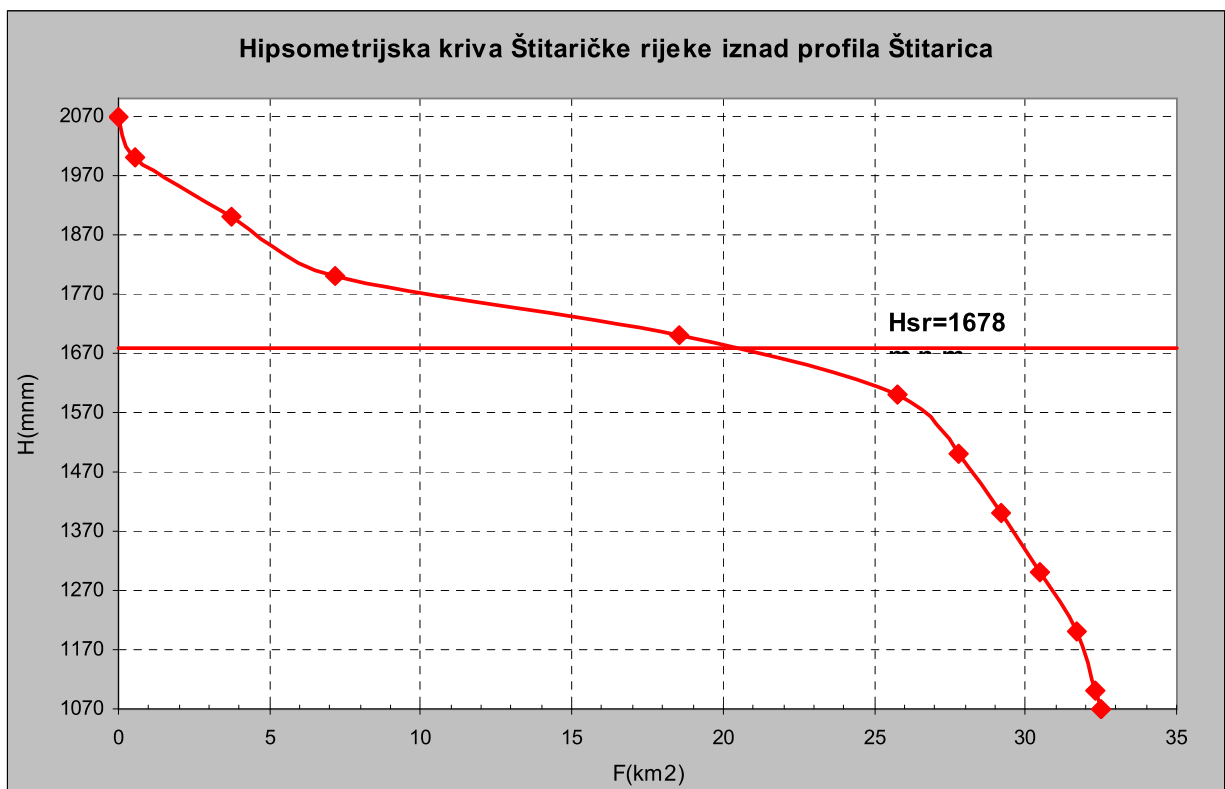
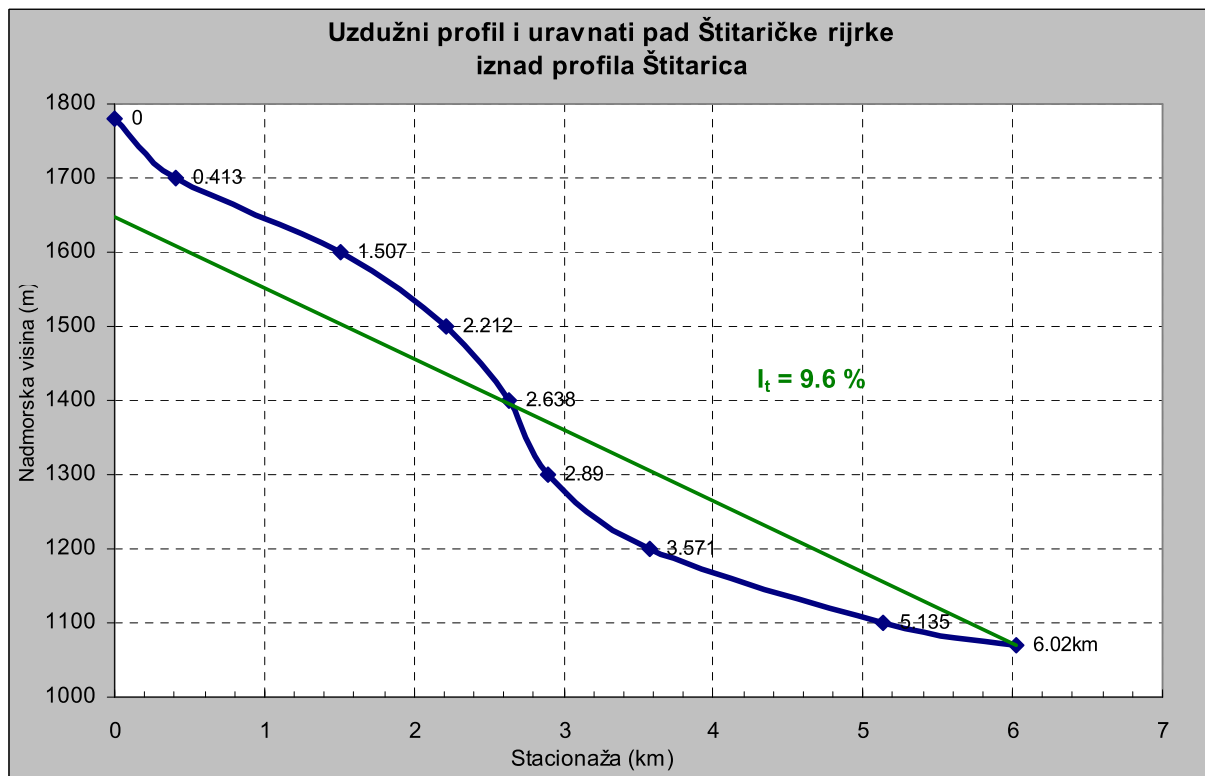
D7. VODOTOK: ŠTITARICA

***HIDROMETRIJSKI
PROFIL: ŠTITARICA***

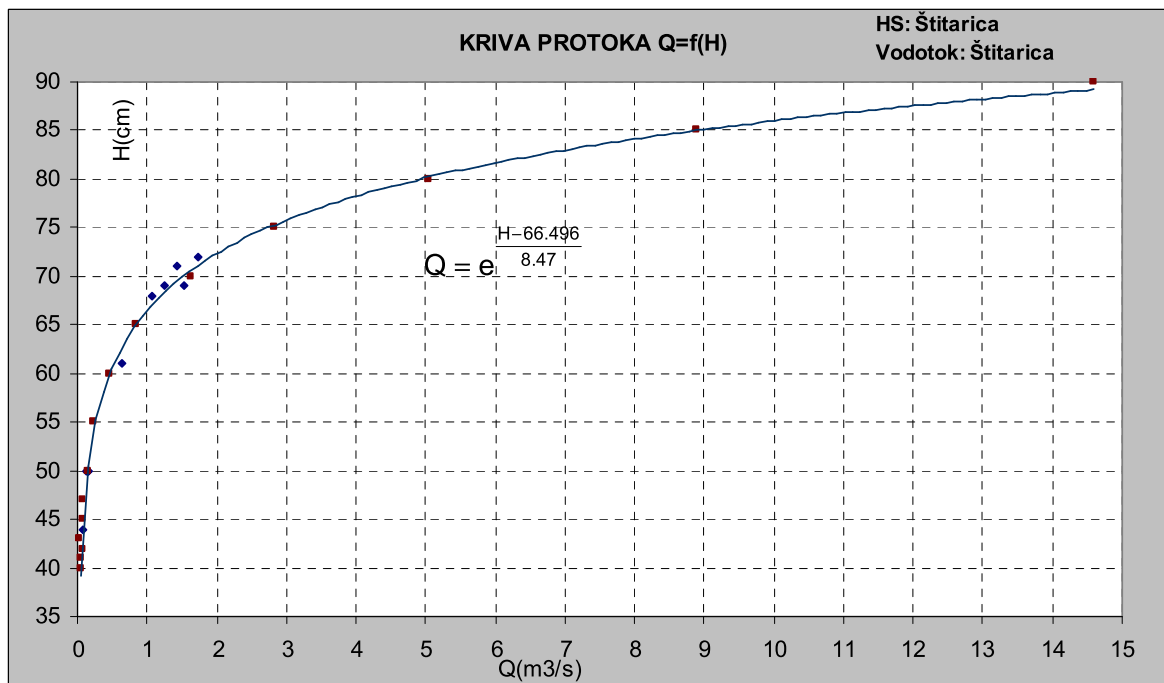
Fizičkogeografske karakteristike sliva



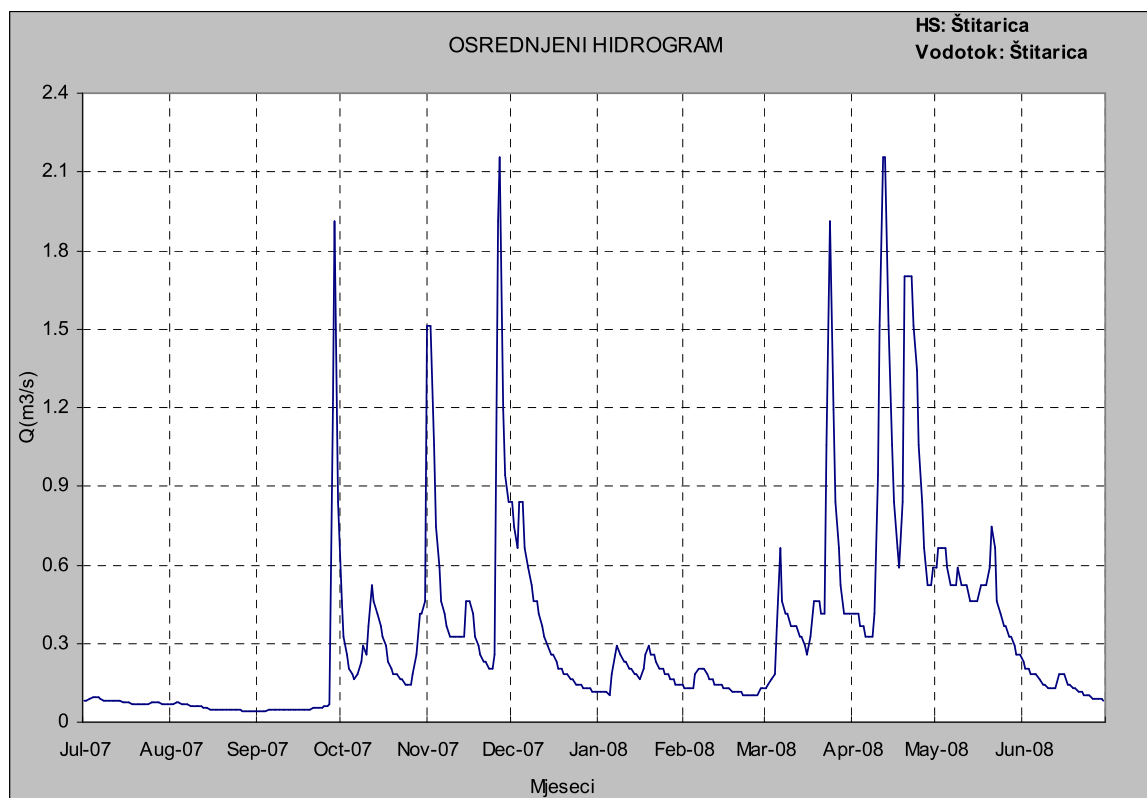
1	Površina sliva F	32,5	[km ²]
2	Dužina toka L_T	6,03	[km]
3	Dužina sliva L_S	5,30	[km]
4	Obim sliva S	22,9	[km]
5	Srednja širina sliva $B=F/L_S$	6,12	[km]
6	Pravolinijska udaljenost izvor-ušće L_i	4,95	[km]
7	Pravolinijska udaljenost težišta sliva od ušća U_T	3,75	[km]
8	Koeficijent razvijenosti vododjelnice K_S	1,14	[-]
9	Koeficijent izduženja sliva K_σ	1,12	[-]
10	Koeficijent koncentracije sliva K_c	0,756	[-]
11	Koeficijent krivudavosti toka K_L	1,22	[-]
12	Maksimalna visina sliva H_{max}	2070	[mnm]
13	Minimalna visina sliva H_{min}	1070	[mnm]
14	Srednji pad sliva I_{sr}	33,1	[%]
15	Maksimalni pad kosine doline I_{max}	40,0	[%]
16	Srednja nadmorska visina sliva H_{sr}	1678	[mnm]
17	Srednja visinska razlika sliva ΔH	608	[m]
18	Uravnati pad toka I_t	9,60	[%]
19	Maksimalni pad toka I_{t1}	39,7	[%]
20	Srednji maksimalni pad toka I_{t2}	11,8	[%]



Štitarica je lijeva pritoka Tare prvog reda. Površina sliva je 32.46 km² a dužina toka 6.03 km. Period osmatranja ovog vodotoka je 425 dana. Za to vrijeme izvršeno je 15 hidrometrijskih mjerenja. Po ustaljenom postupku konstruisana je kriva protoka koja je za ovaj vodotok jedinstvena eksponencijalna funkcija koja glasi $Q = e^{\frac{H-66.496}{8.47}}$.



Srednji godišnji protok za kalendarsku godinu je $Q=0.328 \text{ m}^3/\text{s}$. Apsolutni maksimum je $Q=3.435 \text{ m}^3/\text{s}$ iz novembra 2007 godine, a apsolutni minimum iznosi 44 lit/sec iz avgusta 2007 godine i neznatno je manji od srednje dnevne protoka za taj dan.
Najvodniji mjeseci su april i novembar a najsušniji jul i avgust.



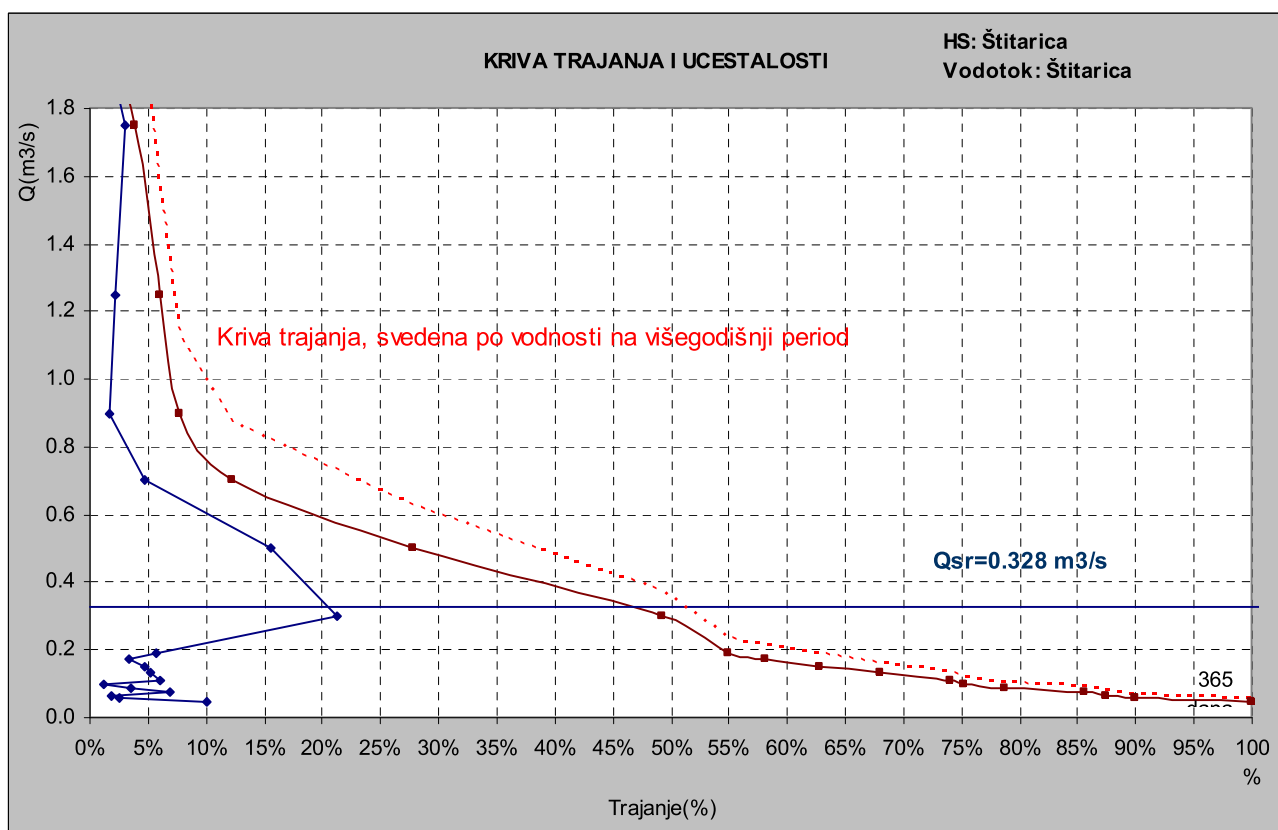
min: avgust do pred kraj septembra 2007
max: kraj septembra i kraj novembra 2007 - kraj marta i sredina aprila 2008

VODOTOK: ŠTITARICA

HS: ŠTARICA

GODIŠNJI REGLED PROTICAJA

	JUL	AVG	SEP	OKT	NOV	DEC	JAN	FEB	MAR	APR	MAY	JUN
1	0.079	0.066	0.044	0.464	1.512	0.838	0.113	0.127	0.127	0.413	0.588	0.229
2	0.079	0.071	0.044	0.326	1.512	0.744	0.113	0.127	0.143	0.413	0.662	0.203
3	0.089	0.076	0.044	0.257	1.061	0.662	0.113	0.127	0.160	0.413	0.662	0.203
4	0.094	0.076	0.044	0.203	0.744	0.838	0.113	0.127	0.181	0.367	0.662	0.181
5	0.094	0.071	0.049	0.181	0.588	0.838	0.100	0.181	0.367	0.367	0.588	0.181
6	0.094	0.071	0.049	0.160	0.464	0.662	0.181	0.203	0.662	0.326	0.522	0.181
7	0.090	0.066	0.049	0.181	0.413	0.588	0.257	0.203	0.464	0.326	0.522	0.16
8	0.084	0.063	0.049	0.229	0.367	0.522	0.289	0.203	0.413	0.326	0.522	0.143
9	0.084	0.063	0.049	0.289	0.326	0.464	0.257	0.181	0.413	0.413	0.588	0.143
10	0.084	0.059	0.049	0.257	0.326	0.464	0.229	0.160	0.367	0.943	0.522	0.127
11	0.080	0.059	0.049	0.367	0.326	0.413	0.229	0.160	0.367	1.512	0.522	0.127
12	0.080	0.059	0.049	0.522	0.326	0.367	0.203	0.143	0.367	2.154	0.522	0.127
13	0.080	0.055	0.049	0.464	0.326	0.326	0.203	0.143	0.326	2.154	0.464	0.127
14	0.080	0.055	0.049	0.413	0.326	0.289	0.181	0.143	0.326	1.512	0.464	0.181
15	0.075	0.049	0.049	0.367	0.464	0.257	0.181	0.127	0.289	1.061	0.464	0.181
16	0.075	0.049	0.049	0.326	0.464	0.257	0.160	0.127	0.257	0.838	0.464	0.181
17	0.075	0.049	0.049	0.289	0.413	0.229	0.203	0.127	0.326	0.662	0.522	0.143
18	0.071	0.049	0.049	0.229	0.326	0.203	0.257	0.113	0.464	0.588	0.522	0.143
19	0.071	0.049	0.049	0.203	0.289	0.203	0.289	0.113	0.464	0.838	0.522	0.127
20	0.071	0.049	0.049	0.181	0.257	0.181	0.257	0.113	0.464	1.701	0.588	0.127
21	0.071	0.049	0.055	0.181	0.229	0.181	0.257	0.113	0.413	1.701	0.744	0.113
22	0.066	0.047	0.055	0.160	0.229	0.160	0.229	0.100	0.413	1.701	0.662	0.113
23	0.070	0.047	0.055	0.160	0.203	0.160	0.203	0.100	1.061	1.512	0.464	0.10
24	0.070	0.047	0.055	0.143	0.203	0.143	0.203	0.100	1.914	1.343	0.413	0.10
25	0.075	0.047	0.062	0.143	0.257	0.143	0.181	0.100	1.194	1.061	0.367	0.10
26	0.075	0.047	0.062	0.143	1.914	0.143	0.181	0.100	0.838	0.838	0.367	0.089
27	0.075	0.044	0.070	0.181	2.154	0.127	0.160	0.100	0.662	0.662	0.326	0.089
28	0.076	0.044	1.194	0.257	1.194	0.127	0.160	0.127	0.522	0.522	0.326	0.089
29	0.071	0.044	1.914	0.413	0.943	0.127	0.143	0.127	0.413	0.522	0.289	0.089
30	0.071	0.044	0.838	0.413	0.838	0.113	0.143		0.413	0.588	0.257	0.079
31	0.071	0.044		0.464		0.113	0.143		0.413		0.257	
DEK1	0.087	0.068	0.047	0.255	0.731	0.662	0.176	0.164	0.329	0.430	0.584	0.175
DEK2	0.075	0.052	0.049	0.336	0.352	0.272	0.216	0.131	0.365	1.302	0.506	0.146
DEK3	0.072	0.046	0.436	0.241	0.816	0.139	0.182	0.107	0.750	1.045	0.406	0.096
MIN	0.062	0.039	0.044	0.127	0.203	0.113	0.1	0.1	0.127	0.289	0.229	0.079
DAT	27	31	1	25	22	30	4	22	1	7	31	29
SRED	0.078	0.055	0.178	0.276	0.633	0.351	0.191	0.135	0.490	0.926	0.496	0.139
MAX	0.113	0.089	3.070	0.838	3.454	0.943	0.289	0.203	2.424	2.424	0.838	0.229
DAT	5	2	28	31	26	4	7	5	24	12	21	1
MIN = 0.044												
DAT: 26.08												
SR = 0.328												
MAX = 3.454												
DAT: 26.11												



Trajanje	5%	10%	15%	20%	25%	30%	35%	40%	45%	50%
Q(m3/s)	1.48	0.754	0.656	0.585	0.531	0.477	0.425	0.385	0.344	0.292
Trajanje	55%	60%	65%	70%	75%	80%	85%	90%	95%	
Q(m3/s)	0.188	0.162	0.141	0.123	0.094	0.086	0.078	0.054	0.047	

Po krivoj trajanja srednji godišnji protok traje 46%