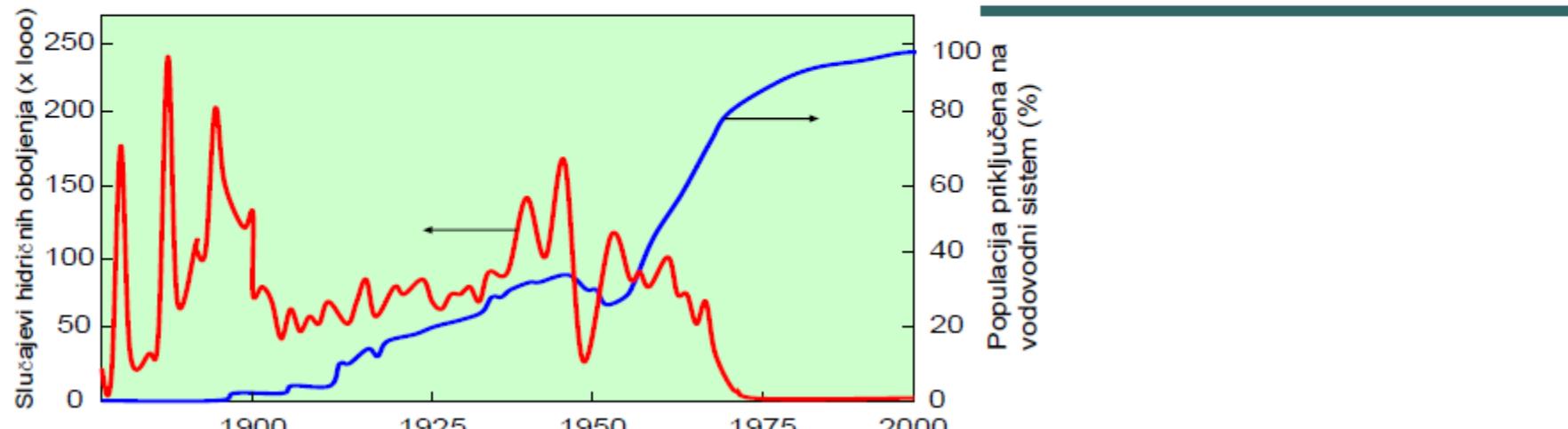


SWARM i nove tematske jedinice predmet: „Priprema vode za piće“

- **Kvalitet vode i ljudsko zdravlje - potreba pripreme vode za piće u sistemu vodosnabdijevanja. Konvencionalni i savremeni pristupi i tehnologije pripreme vode za piće.**
- **Hidrotehnički objekti i operacije prethodne, osnovne i dopunske pripreme vode za piće.**
 - **Novi trendovi u izboru objekata, opreme, hemikalija i projektnih kriterija.**

ZNAČAJ PRERADE PITKIH VODA



Slika 1.4: Pokrivenost vodovodnim sistemom i slučajevi hidričnih oboljenja [8]



Slika 1.5: Smanjenje broja oboljelih od tifusa uvođenjem filtracije vode [4]

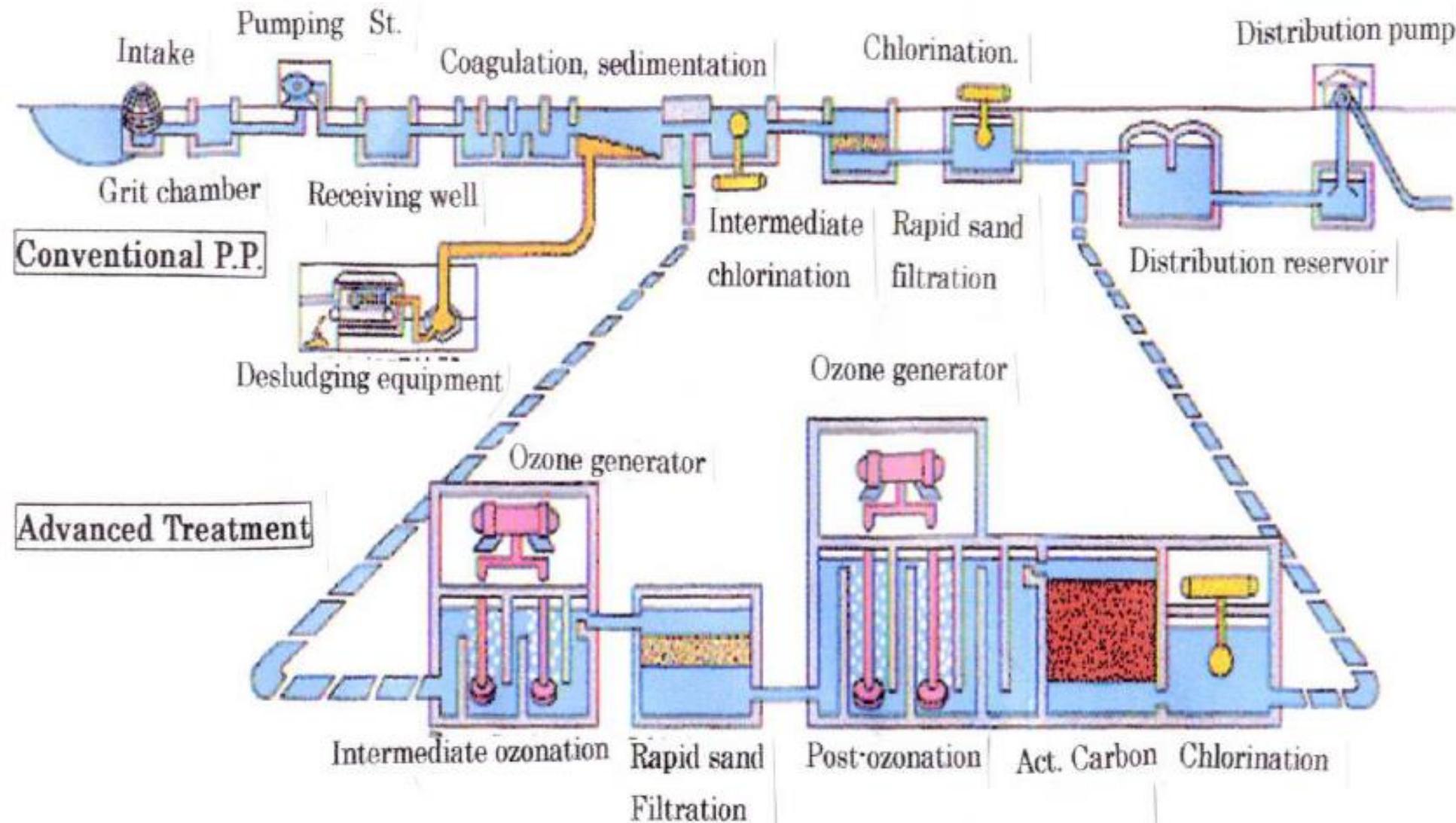
ViK i zdravlje stanovništva

Tabela 2.9. daje prikaz nekih ključnih podataka vezano za javno zdravstvo i raspoloživost urbanim vodnim sistemima (kanalizacionim i vodovodnim), u visoko razvijenoj Holandiji i nerazvijenom Maliju. Podaci su preuzeti sa web stranice SZO (www.who.int/whosis/core/core_select.cfm).

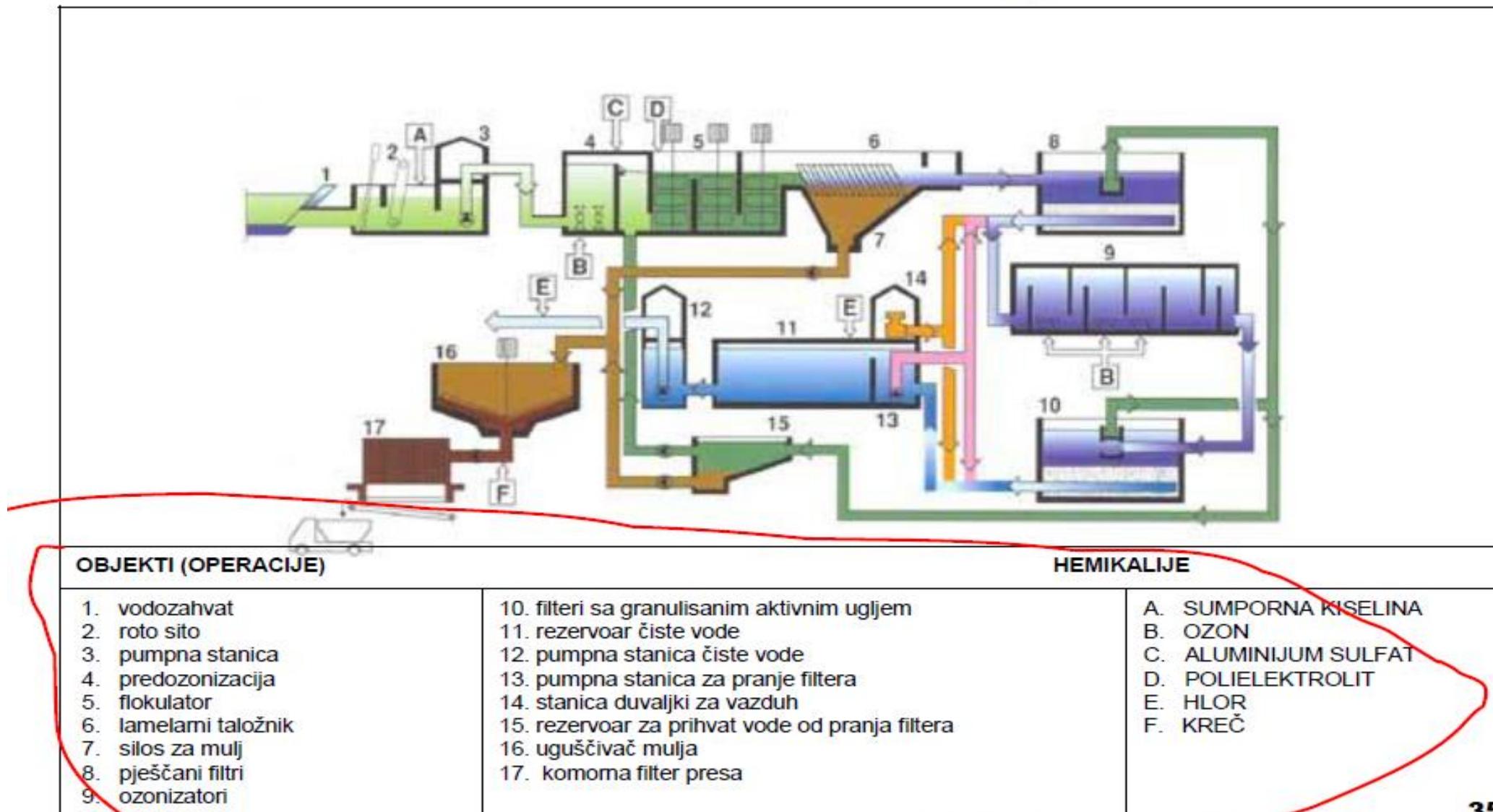
Tabela 2.9: Neki ključni pokazatelji vezani za uticaj UVS na javno zdravstvo (Holandija I Mali)

Pokazatelji zdravlja stanovništva	Mali	Holandija
Životni vijek (muškarci)	45 godina	77 godina
Životni vijek (žene)	47 godina	81 godina
Smrtnost dojenčadi zbog diareje	18,3 %	0 %
Dostupnost kanalizacije (selo)	42 %	100 %
Dostupnost kanalizacije (grad)	71 %	100 %
Dostupnost vode za piće (selo)	21 %	100 %
Dostupnost vode za piće (grad)	3 %	100 %

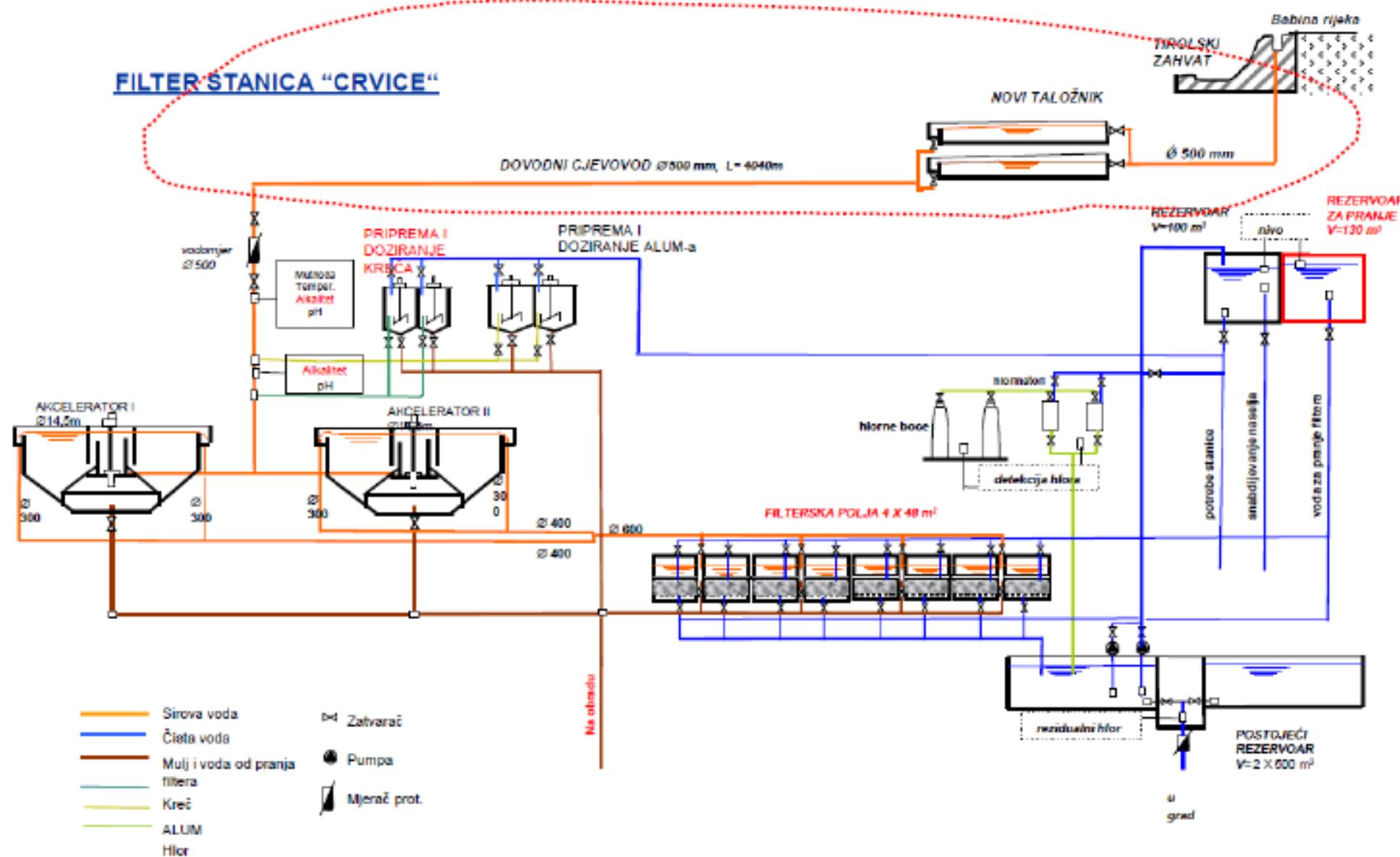
OBJEKTI STANICE SA OSNOVNIM I DOPUNSKIM OPERACIJAMA PRERADE (i hemikalije)



OBJEKTI STANICE SA OSNOVNIM I DOPUNSKIM OPERACIJAMA PRERADE (i hemikalije)

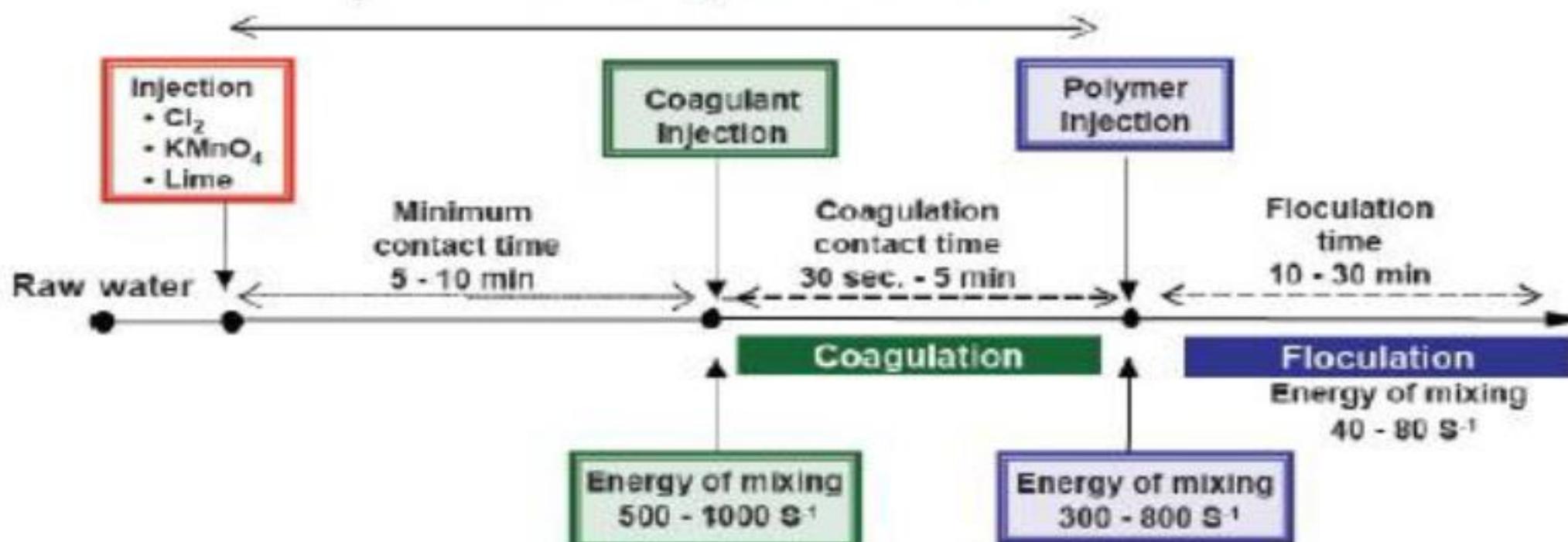


PRETHODNA PRERADA POVRŠINSKIH VODA





Injection



3.7.3. Ejektorsko mešanje

Ejektorski sistem zahteva G faktor od $1\ 000\ s^{-1}$ i vreme zadržavanja od $0,55\ s$ kako bi se ostvario maksimalni nivo agregacije čestica. Ostali testirani uredaji zahtevaju vrednost ovog faktora od $6\ 000$ do $9\ 000\ s^{-1}$ da bi se ostvarili isti efekti agregacije.

Postoje takođe i uredaji koji imaju širu skalu primene ($G = 750$ do $1\ 000\ s^{-1}$) a po tipu se svrstavaju u ejektorske mešače. To su u principu mlaznice uronjene u završetak cevovoda za dovod sirove vode neposredno pre njenog ulaska u reakcioni bazen. Zahvaljujući pritisku koji se ostvaruje uz pomoć pumpe, kroz mlaznicu se u sirovu vodu ubacuje razblažen rastvor potrebnih hemikalija u odnosu $100:1$, brzina isticanja koje se kreću od $6,1$ do $7,6\ m/s$. Vreme mešanja je $1\ s$. Upotreba ovih mešača u praksi je ipak dosta ograničena, zbog čestog zapušavanja blende koja se ugrađuje na dovodnoj instalaciji rastvora radi homogenizacije dodatnih hemikalija, kao i činjenice da se intenzitet mešanja ne može menjati.

3.7.3. Hidrauličko mešanje

Za mešanje hemikalija se koriste i hidraulički skokovi. Često se protok postrojenja meri prelivom ili drugim sličnim uredajem, koji podrazumeva hidraulički skok na nizvodnoj strani uključujući vrtložni pad nivoa u kanalu. Koagulanti se unose neposredno u zvodno od preliva. Uobičajeno vreme zadržavanja je oko $2\ s$ sa G faktorom od oko $800\ s^{-1}$.

Principijelne prednosti ovog uredaja su:

- nema nikakve opreme koja zahteva rukovanje i održavanje,
- niža cena koštanja zbog toga što nema posebne brze mešalice.

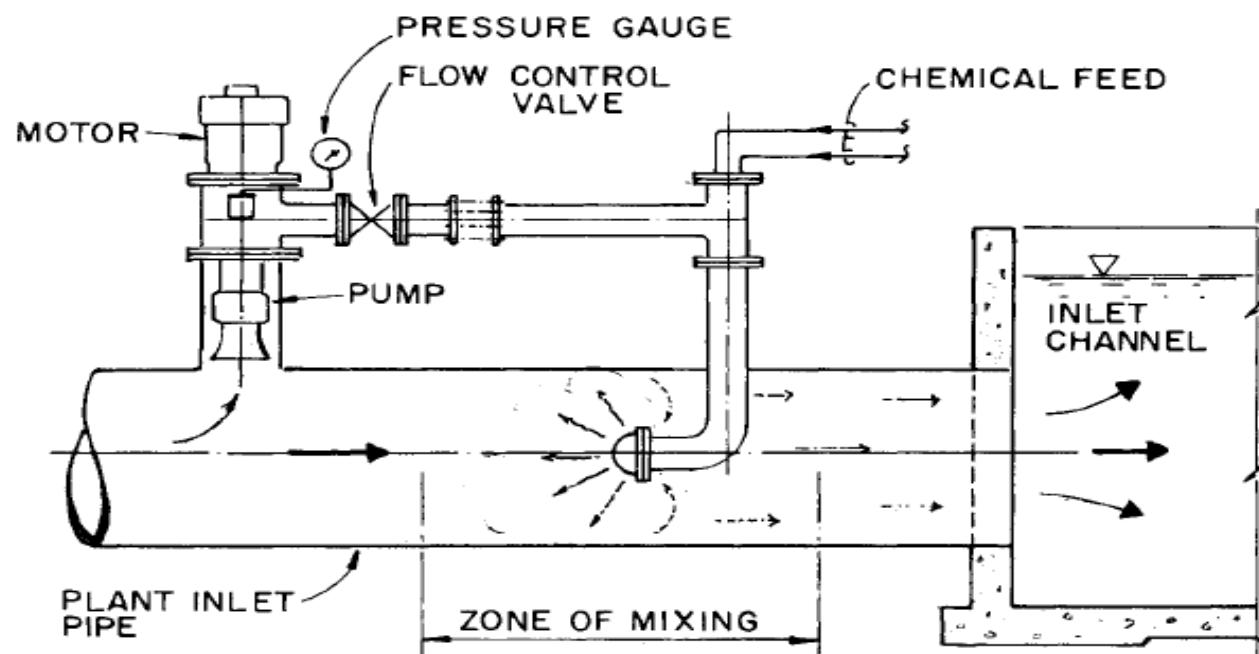


FIGURE 6.4 Section through pump mixer.

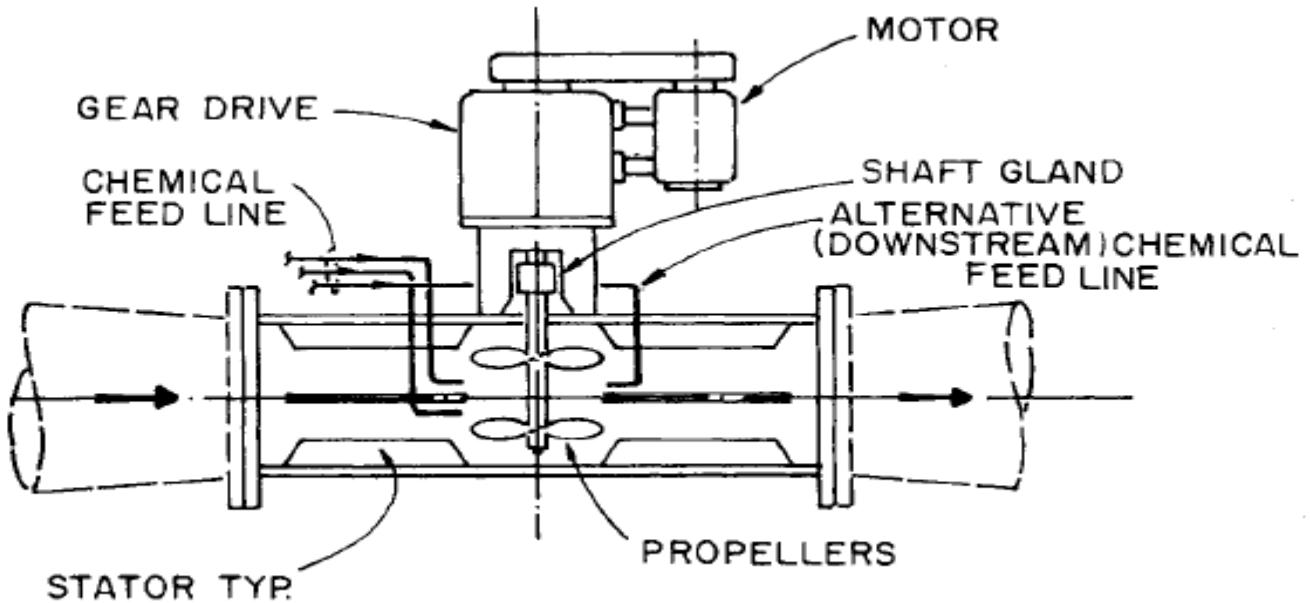


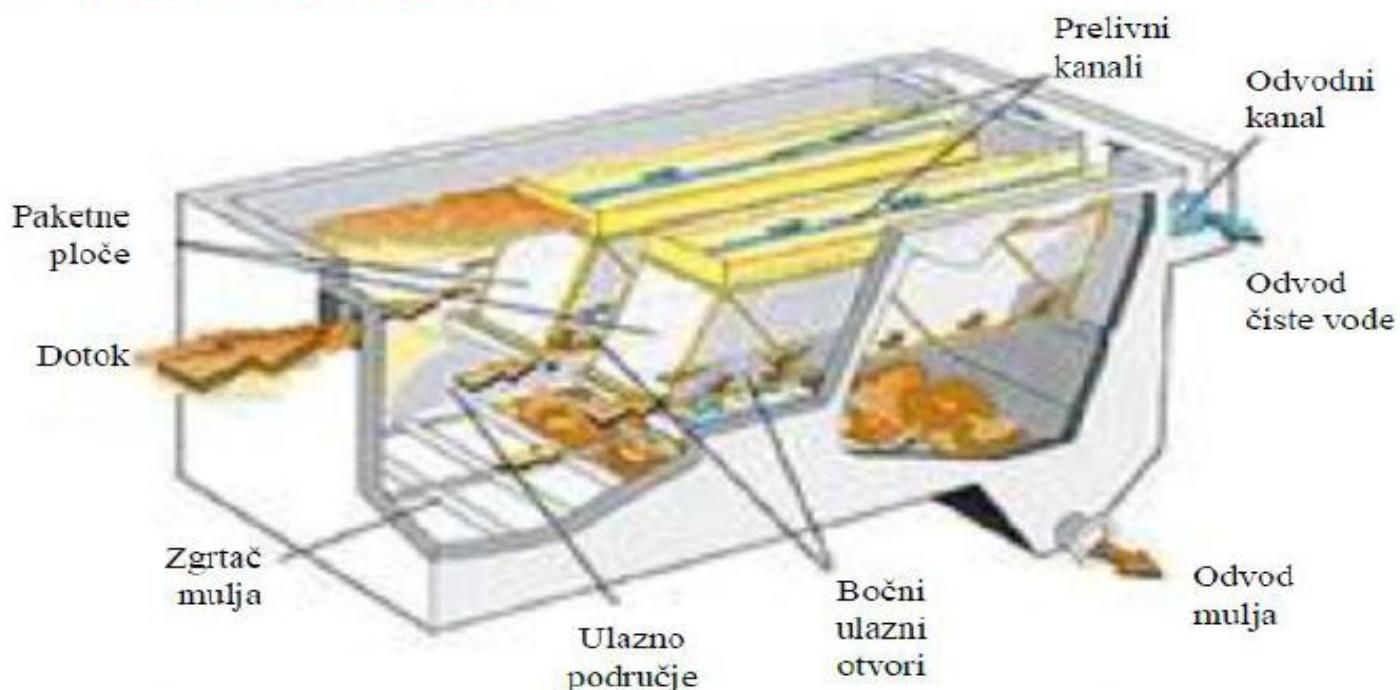
FIGURE 6.5 Typical in-line blender (mixer).

Tabela 7. Parametri za dimenzioniranje pravougaonih taložnika sa horizontalnim tokom

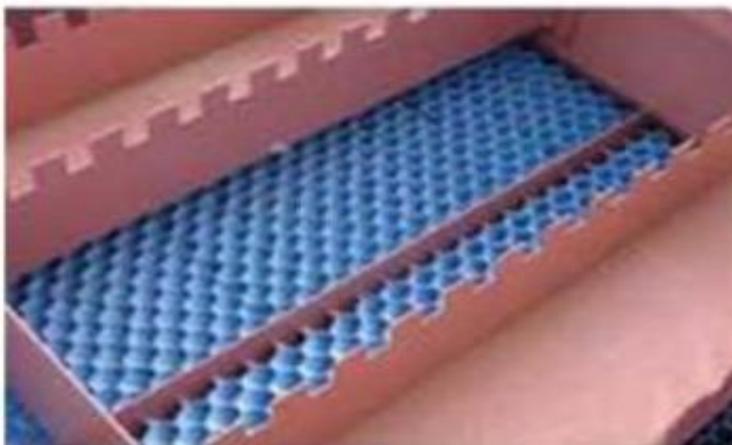
Parametri	Oznake	Jedinice	Vrijednosti
broj bazena (min.)	n	-	2
dubina vode	H	m	3-5
odnos dužine i dubine (min.)	L/H	-	15:1
odnos širine i dubine	B/H	-	3:1 - 6:1
odnos dužine i širine (min.)	L/B	-	4:1 - 5:1
površinsko opterećenje	S_0	m/h	1,25 - 2,5
srednja horizontalna brzina (pri $Q_{\max, dn}$)	v_h	m/min	0,3 - 1,1
vrijeme zadržavanja	t	h	1,5 - 4
Reynolds-ov broj	R_e	-	< 2000
Froud-ov broj	F_r	-	>10-5
nagib dna za ručno uklanjanje mulja	α	m/m	1:300
nagib dna za mehaničko uklanjanje mulja	α	m/m	1:600
brzina skupljača mulja (pravac sakupljanja)	-	m/min	0,3 - 0,9
brzina skupljača mulja (povratno kretanje)	-	m/min	1,5 - 3
opterećenje preliva	q_L	$m^3/m, h$	9 - 13

Unaprijeđeni taložnici

- Cjevasti
- Lamelarni



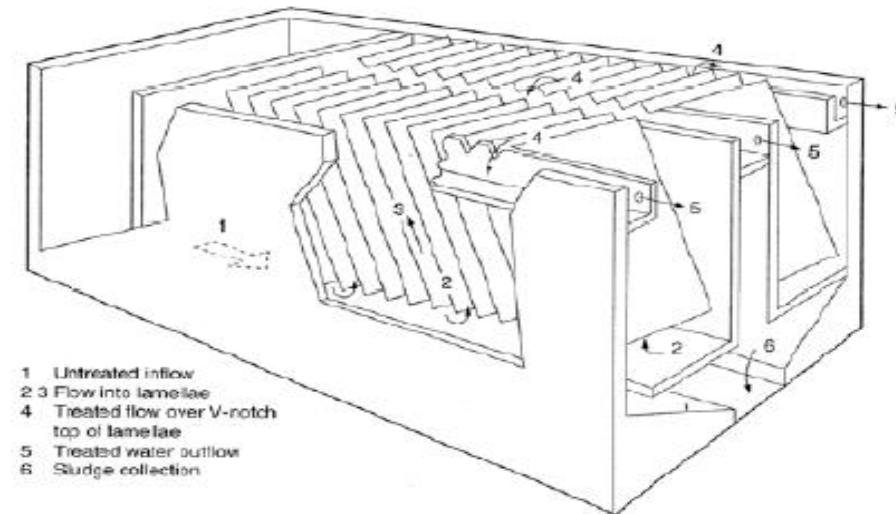
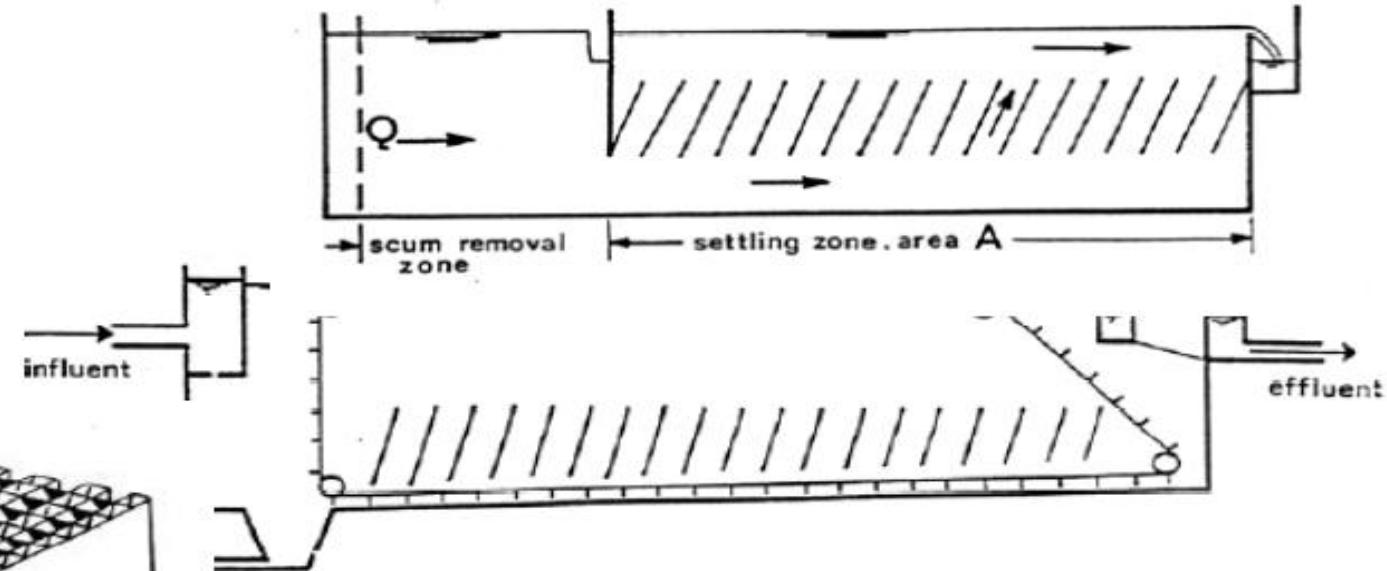
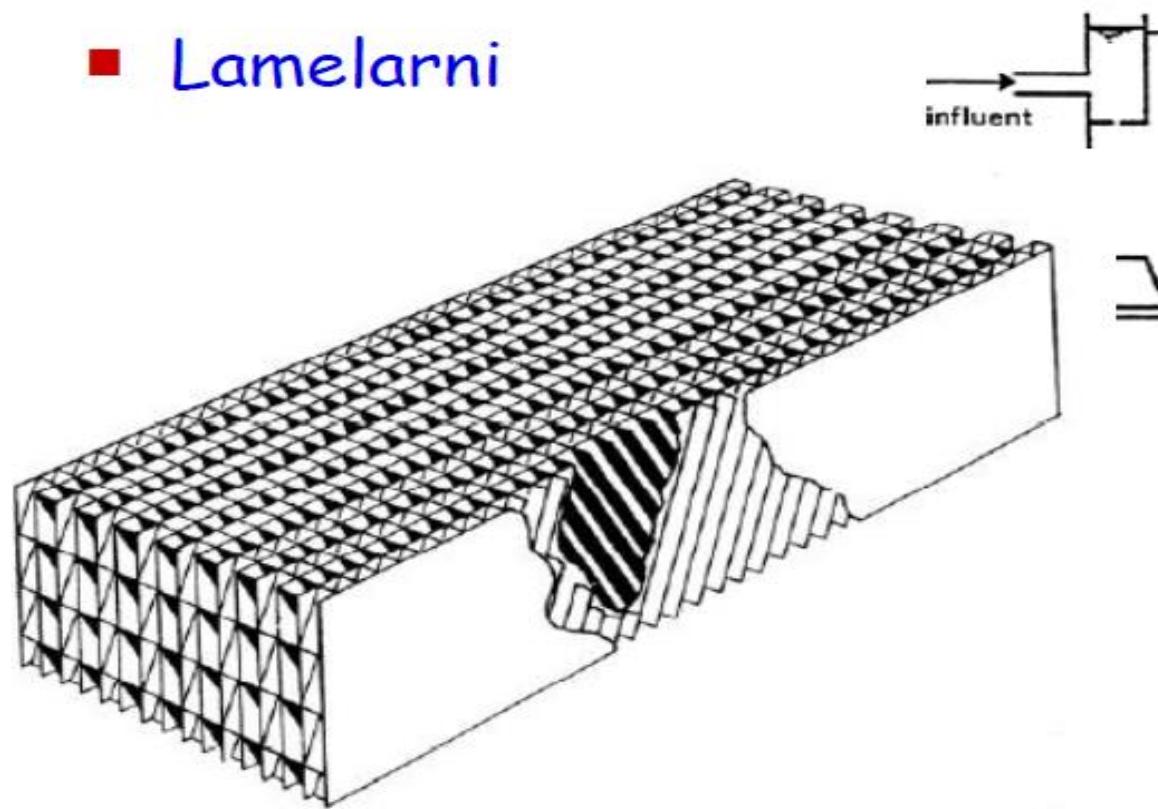
Slika 46. Lamelni taložnik Earth Tech – Lamella – tip LP



Slika 26. Prikaz dijela lamelnog (lijevo) i cjevastog (desno) taložnika

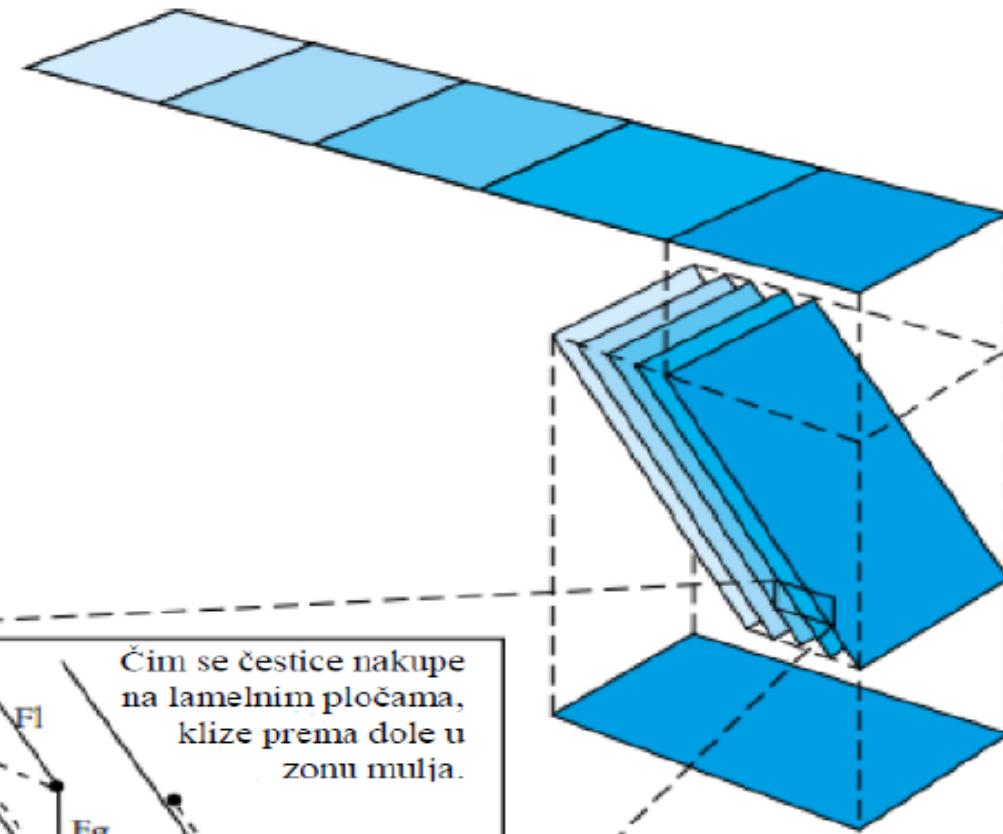
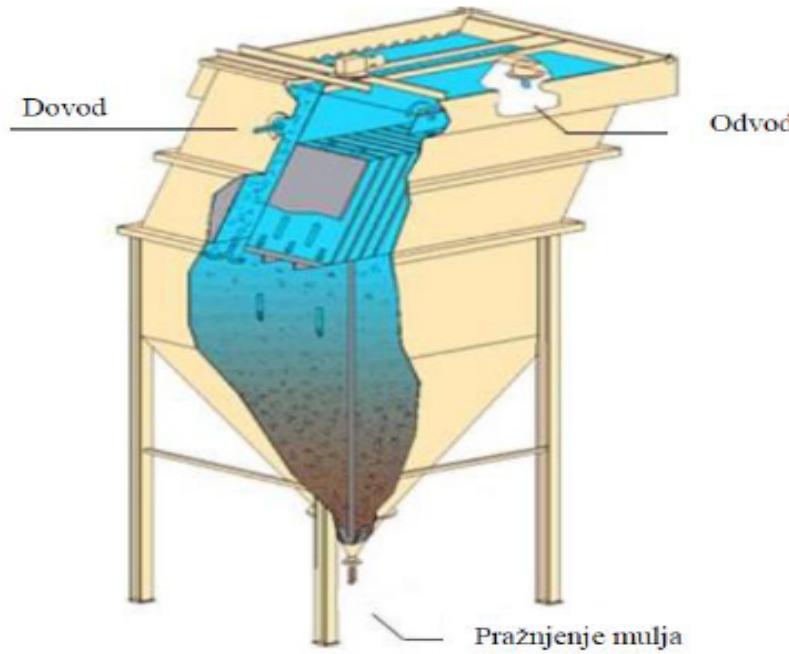
Unaprijeđeni taložnici

- Cjevasti
- Lamelarni



Lamelni taložnik – princip rada

Suština taloženja u lamelama se sastoji od umnožavanja površina za odvajanje mulja u istom uređaju (slika br. 36). Postavljanjem paketa lamela ili cijevi (cjevasti taložnici) u zoni taloženja, stvara se veliki broj elementarnih jedinica za odvajanje mulja. Za izdvajanje mulja iz vode, neophodno je lamele postaviti u određenom nagibu θ , u odnosu na horizontalnu ravan.



Materije se kreću između lamelnih ploča ka površini ploča na osnovu vektora sile (F_g), koji rezultira iz dvije sile – tečenje F_1 i sile gravitacije.

Čim se čestice nakupe na lamelnim pločama, klize prema dole u zonu mulja.

ta 36. Shematski prikaz potrebne površine konvencionalnog u odnosu na lamelni taložnik

Lamelni taložnik

$$v_o = \frac{Q}{A}, \quad (5.2)$$

gde je:

v_o - brzina taloženja čestice koja se istaloži na dno bazena u vremenu zadržavanja t_o , m/s,

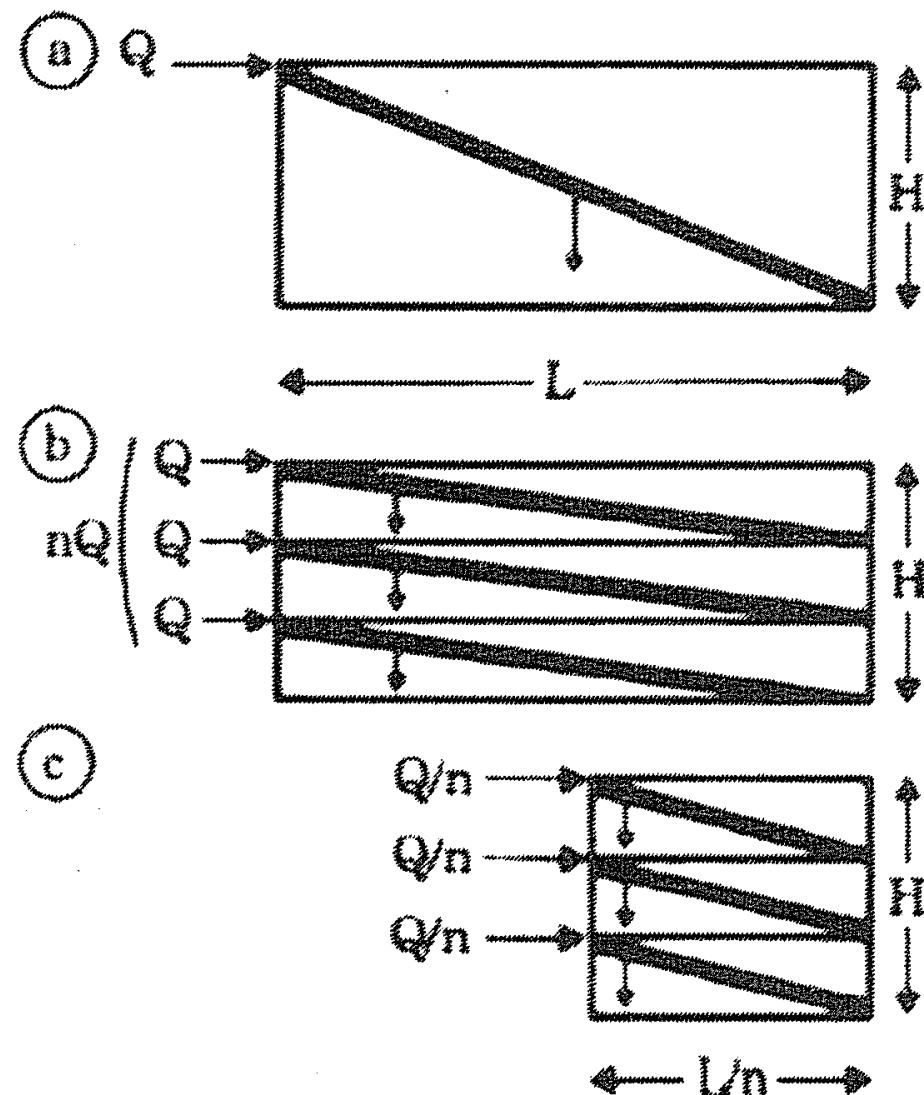
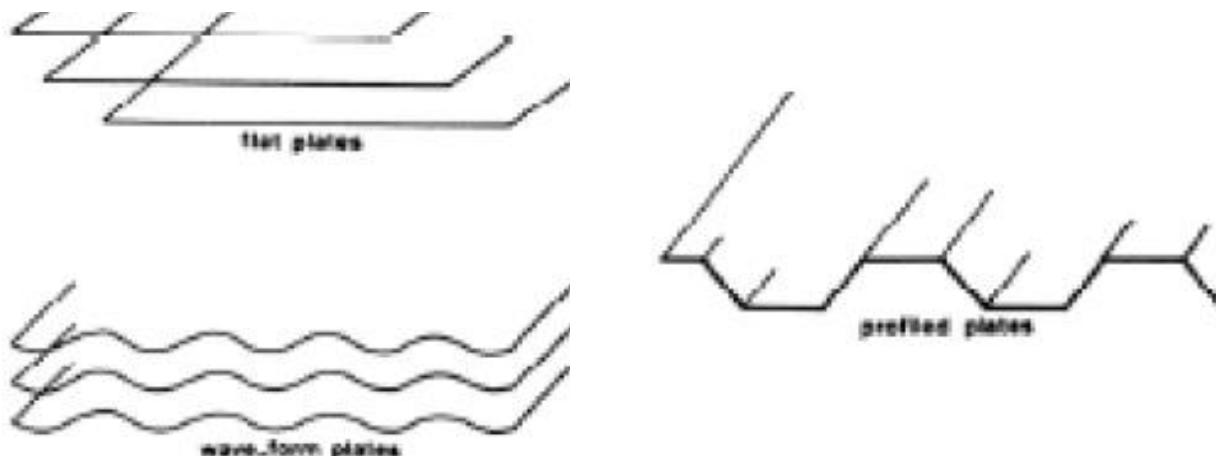
Q - protok kroz bazu, m^3/s ,

A - površina osnove bazena, m^2 .

Takođe je:

$$t_0 = \frac{V}{Q} \quad (5.3)$$

pri čemu je V - zapremina zone taloženja, m^3 .



Slika 5.11. Horizontalni protočni taložnik

Lamelni taložnik - princip rada

Postoje tri tipa lamelastih taložnika (slika 5.12):

- suprotnostrujno taloženje (voda i mulj cirkulišu u suprotnom smeru) (slika 5.12. a):

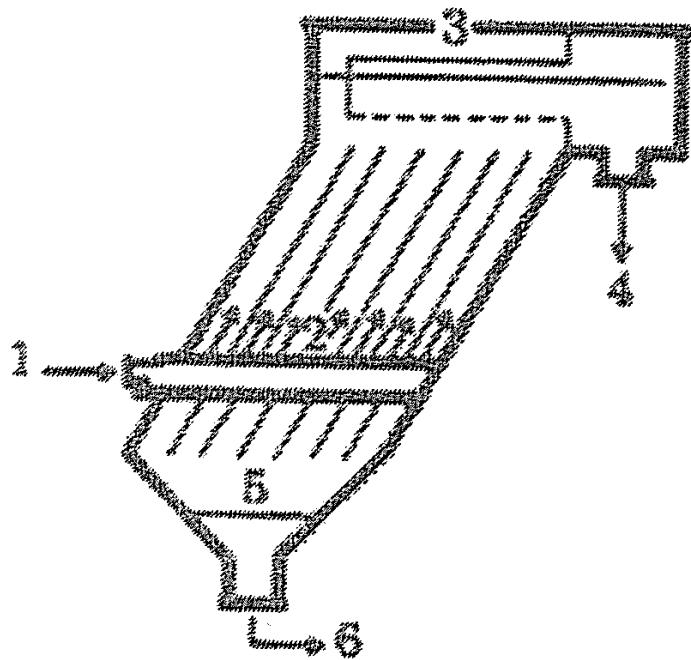
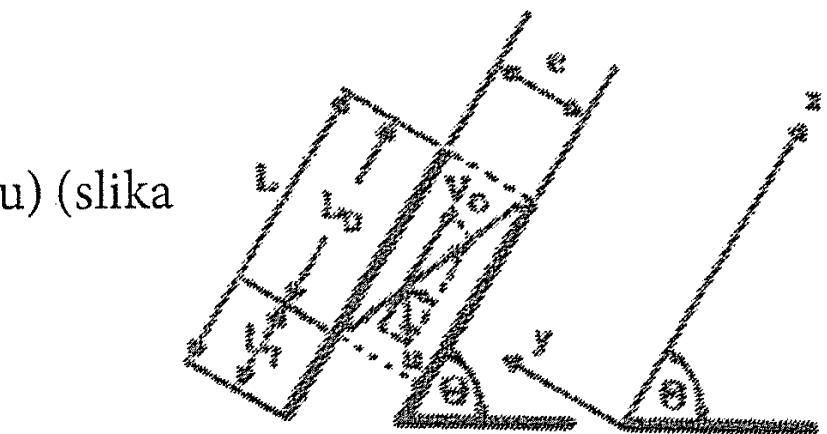
gde su:

l – dužina ploča (lamela),

B – širina ploča (lamela),

e – ortogonalno rastojanje između dve ploče.

1. Dovod flokulisane vode
2. Distribuciona zona
3. Sakupljanje izbistrene vode
4. Odvod izbistrene vode
5. Ugušćivač mulja
6. Odvod mulja



Slika 5.12 a Suprotnostrujno taloženje

Lamelni taložnik - princip rada

Postoje tri tipa lamelastih taložnika (slika 5.12):

- istostrujno (mulj i voda cirkulišu od vrha ka dnu) (slika 5.12. b):

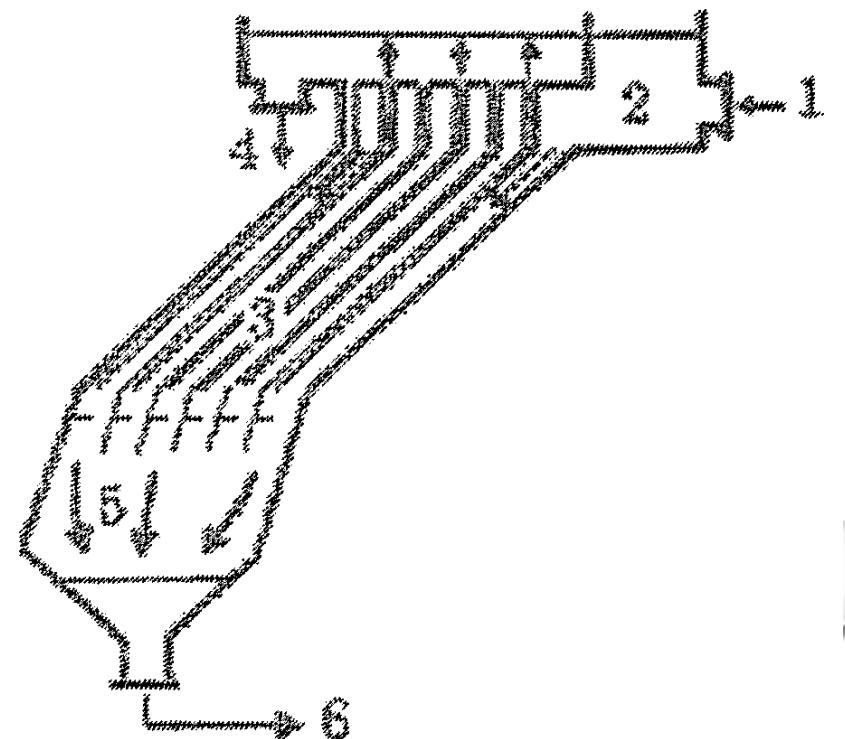
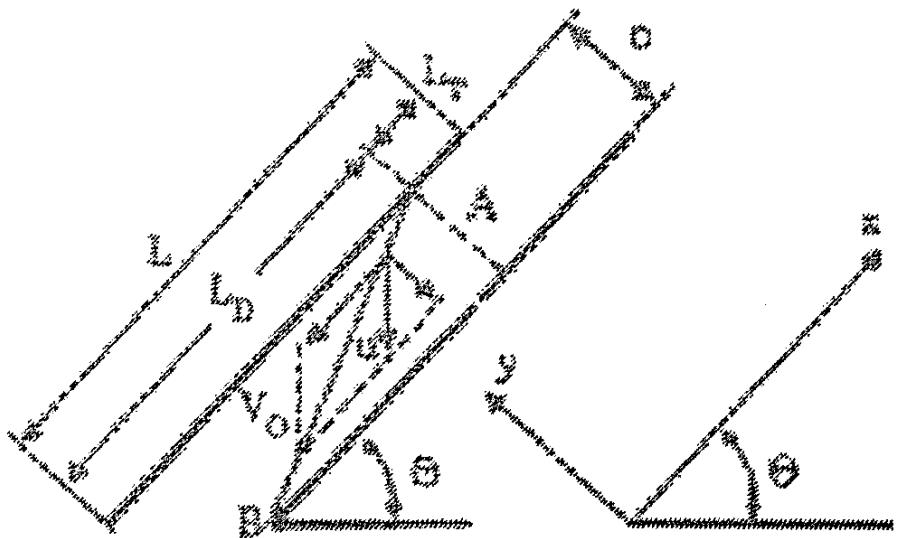
gde su:

l – dužina ploča (lamela),

B – širina ploča (lamela),

e – ortogonalno rastojanje između dve ploče.

1. Dovod flokulisane vode
2. Distribucionia zona
3. Sakupljanje izbistrene vode
4. Odvod izbistrene vode
5. Ugušćivač mulja
6. Odvod mulja



Lamelni taložnik - princip rada

Postoje tri tipa lamelastih taložnika (slika 5.12):

- poprečnostrujno (mulj i voda cirkulišu između ravni koje su međusobno upravne) (slika 5.12. c):

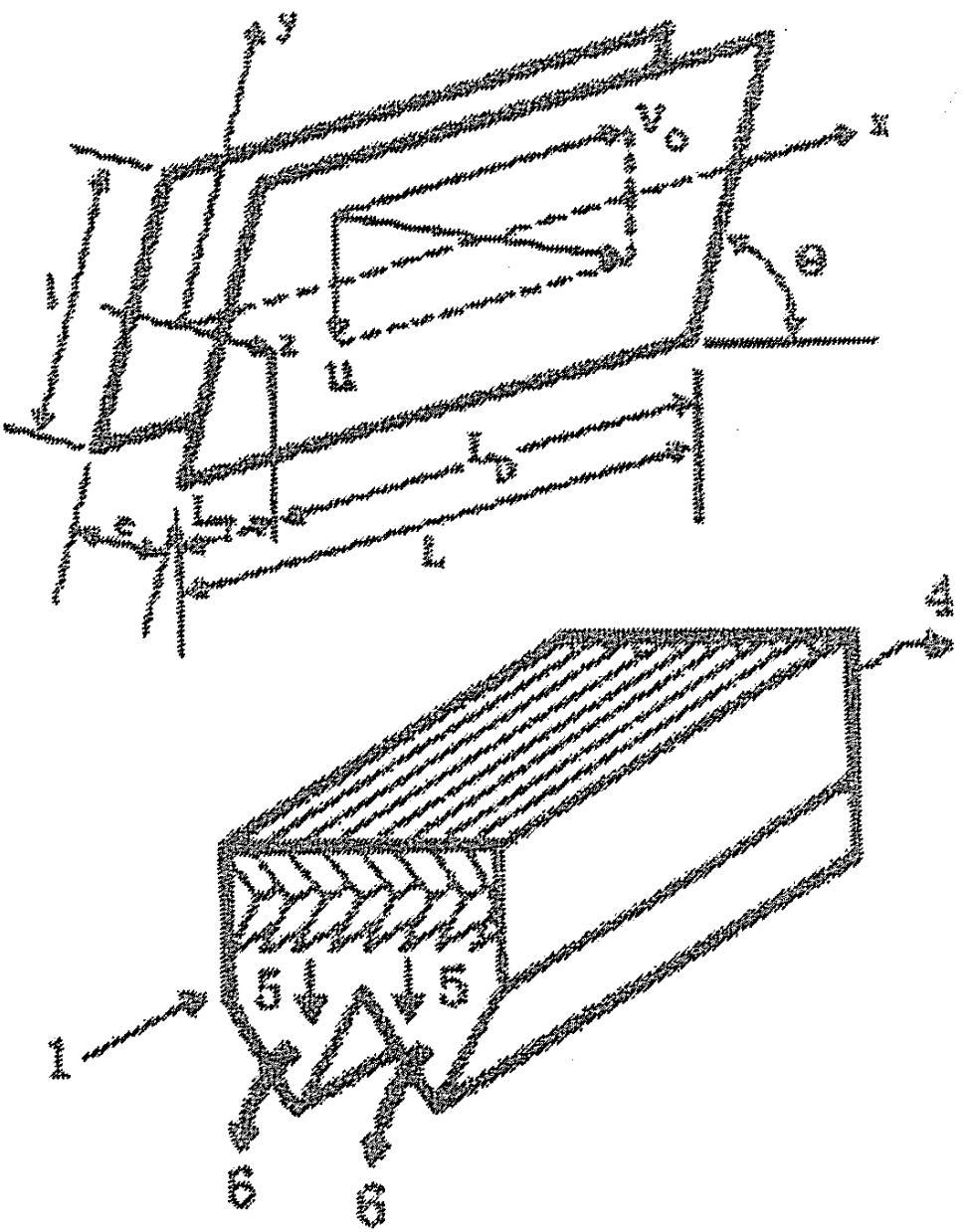
gde su:

l – dužina ploča (lamela),

B – širina ploča (lamela),

e – ortogonalno rastojanje između dve ploče.

1. Dovod flokulisane vode
2. Distribuciona zona
3. Sakupljanje izbistrene vode
4. Odvod izbistrene vode
5. Ugušćivač mulja
6. Odvod mulja



Slika 5.12 c Poprečnostrujno taloženje

Tabela 10. Tipični projektni kriteriji za dimenzioniranje pravougaonih taložnika sa umetnutim lamelama ili cijevima [12]

Parametri	Jedinice	Jedinice	Vrijednosti
broj bazena	n	-	2
dubina	H	m	3-5
površinsko opterećenje (alum.flok)	S_0	m/h	2,5 – 6,25
površinsko opterećenje (teške flok)	S_0	m/h	3,8 – 7,5
tipični hidraulički prečnik	D	mm	50 - 80
maks. brzina toka	v_{max}	m/min	0,15
<u>vrijeme zadržavanja (cjevasti taložnik)</u>	t	min	<u>6 - 10</u>
vrijeme zadržavanja (lamelni taložnik)	t	min	15 - 25
stepen pokrivenosti bazena lamelama	-	%	<75
opterećenje preliva	q_L	$m^3/m,h$	3,75 - 15
nagib lamela/cijevi	θ	°	55 - 60
srednja hor. brzina toka	v_{sr}	m/min	0,05 – 0,13
R_e broj	R_e	-	< 2000
F_r broj	F_r	-	> 10^{-5}

Izbor tipa lamelastog taloženja. Za suprotnostrujno taloženje se koristi jednostavniji i pogodniji hidraulički sistem. Međutim, istostrujno taloženje se odvija uz velike probleme sa povratkom izbistrene vode. Kod poprečnostrujnog taloženja osetljivo pitanje je hidraulička ravnomernost raspodele protoka.

Izbor tipa paketa lamela. Na raspolaganju je više različitih modela kao što su talasaste ploče, cevi kružnog preseka, cevi kvadratnog preseka, elementi složeni u obliku riblje kosti, šestougaoni moduli itd.

U cilju poređenja različitih paketa lamela, bilo bi interesantno ispitati približan faktor u_1/u_0 koji je ranije već definisan preko:

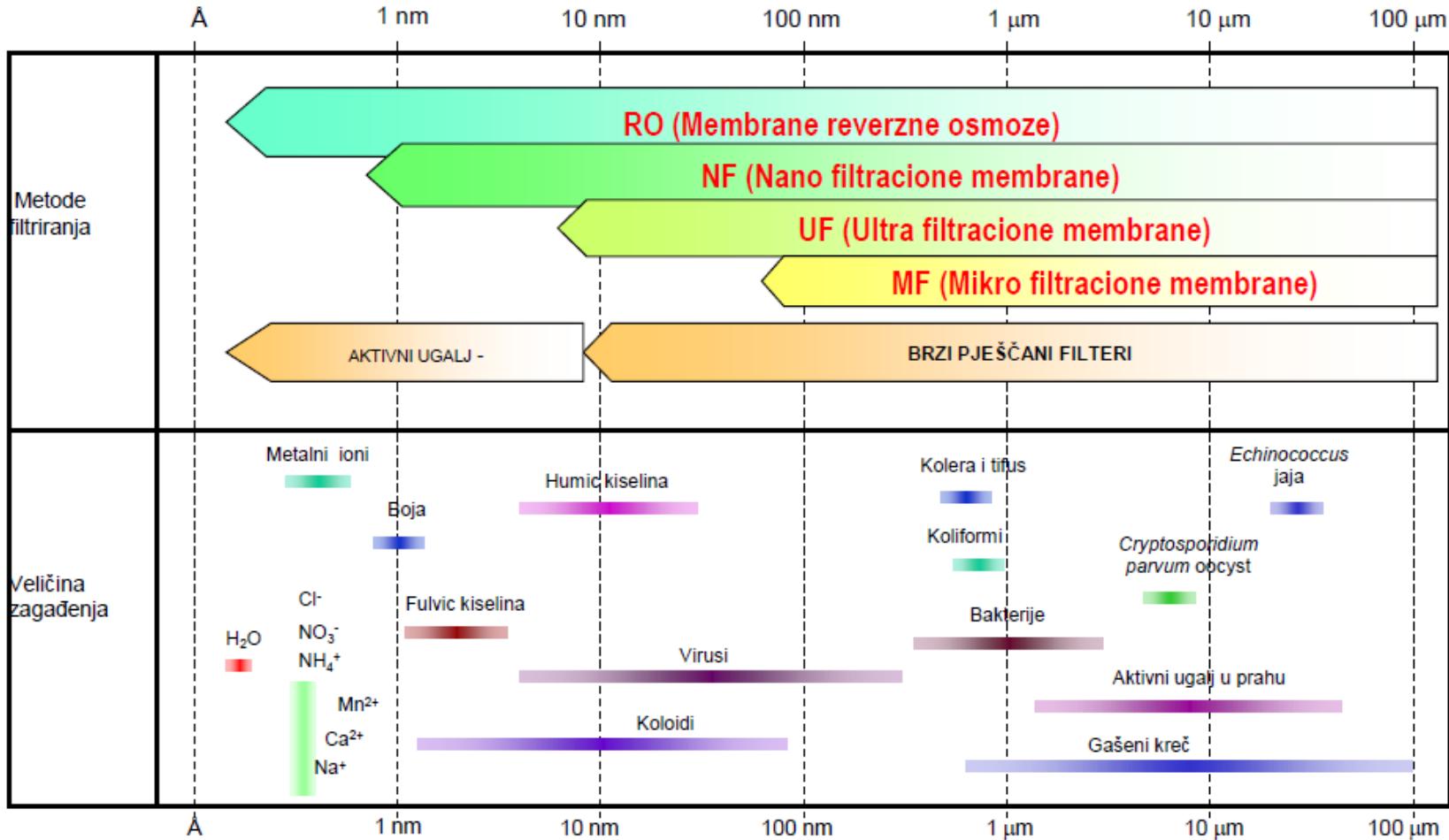
v – brzina strujanja fluida u posmatranoj tački,

v_o – prosečna brzina fluida u pravcu $0x$,

u_o – prosečna brzina fluida u vertikalnom pravcu (vertikalna komponenta v_o),

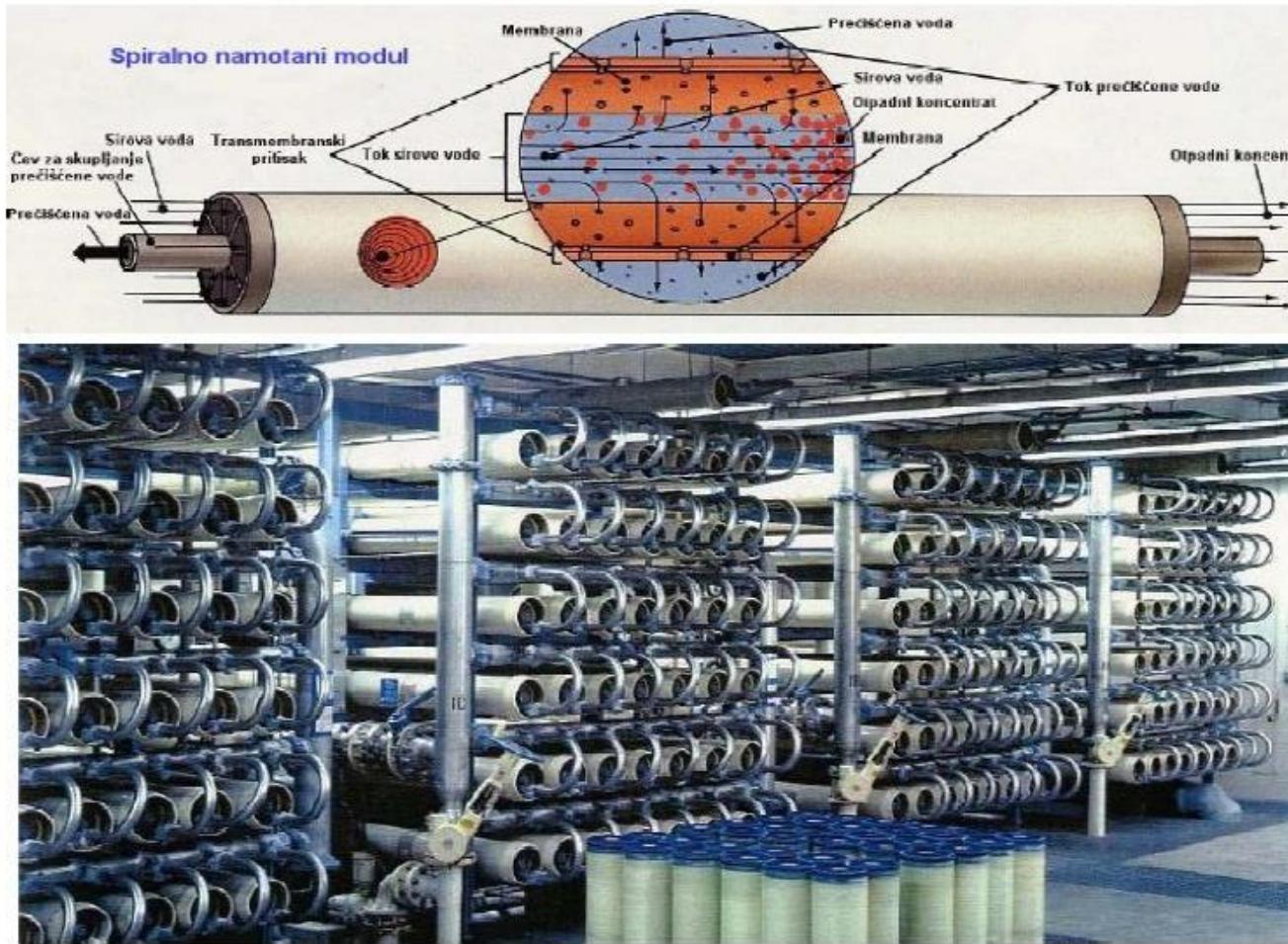
u_1 – minimalna brzina padanja čestice, potrebna da bi se čestica zadržala u taložniku,

Membranske metode filtriranja? (8)



Slika: Različite čestice zagađenja (vrste i veličine) i odgovarajuće metode filtriranja

Membranske metode filtriranja? (8)



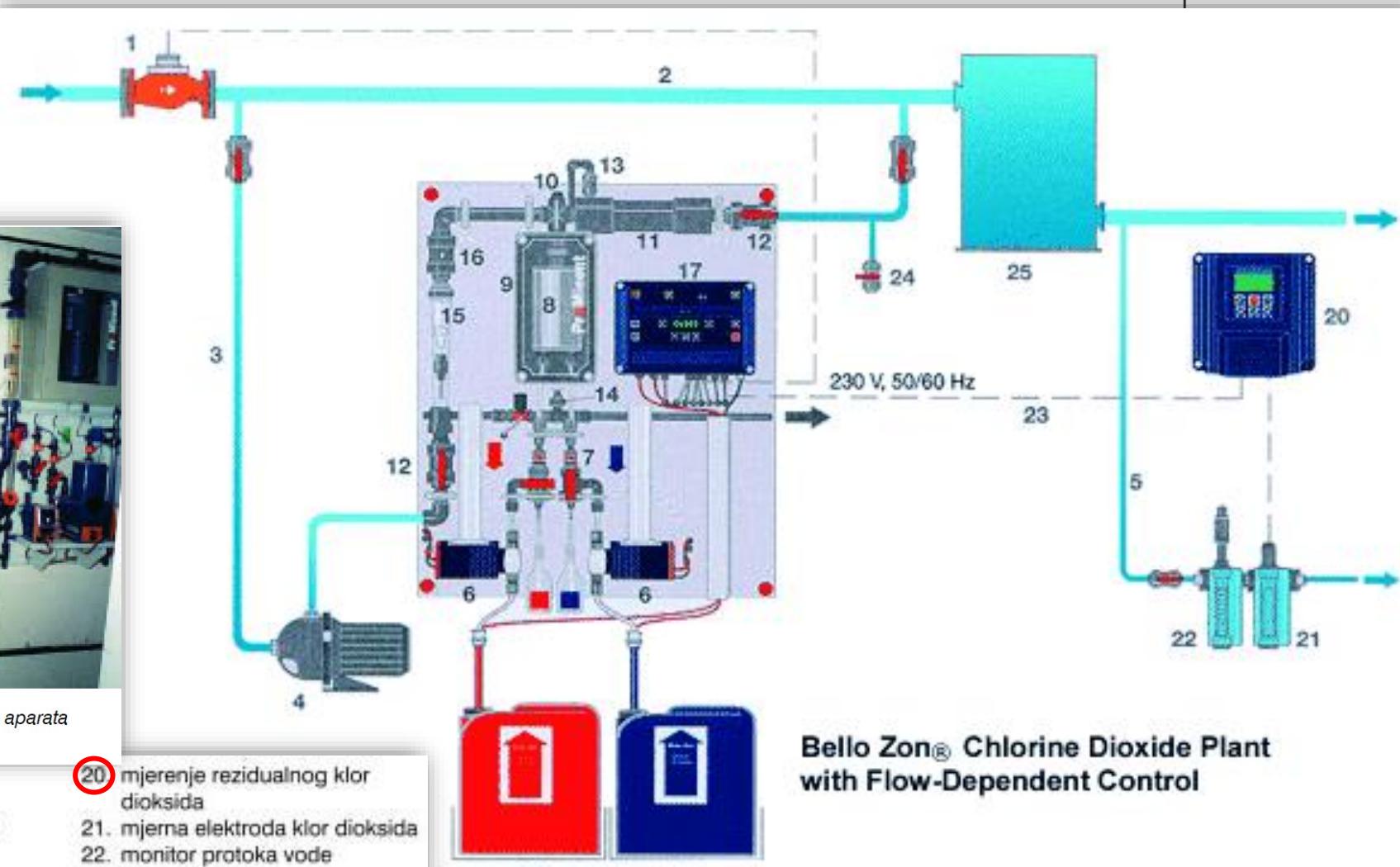
Slika: Membranski moduli (detalj i baterije)

Klor dioksid primjena



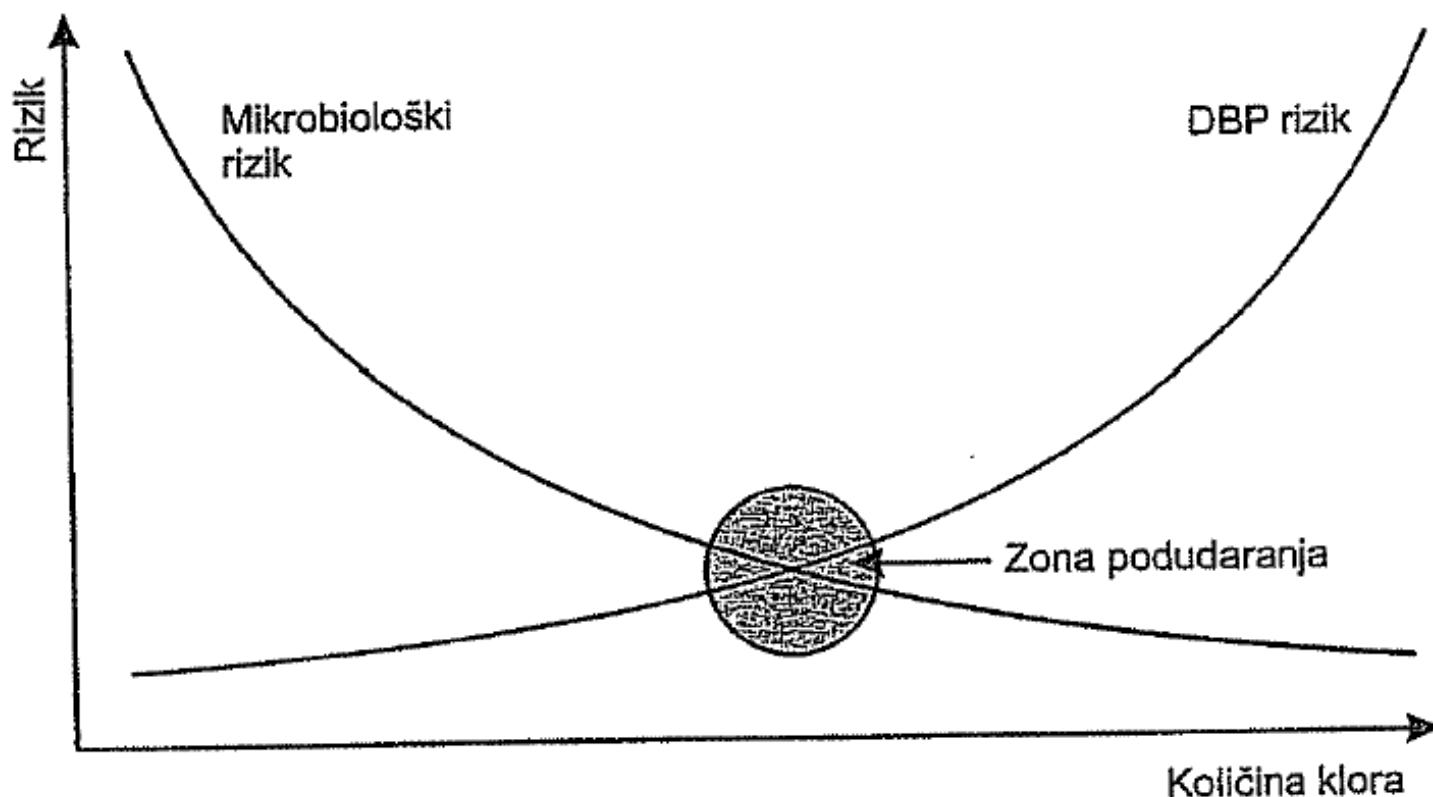
Slika br. 3 – Izgled instaliranog BelloZon aparata za proizvodnju ClO₂

- 1. mjerač protoka (kontaktni, analogni)
- 2. glavna vodovodna cijev
- 3. bypass cijev 1-2 m³/h
- 4. bypass pumpa
- 5. cijev za uzorak vode za analizu reziduala
- 6. selonoid dozirna pumpa
- 7. sensor protoka
- 8. reaktor
- 9. kućište reaktora
- 10. dozirni ventil



CILJ kvalitetne dezinfekcije

- Cilj kvalitetne dezinfekcije vode je minimiziranje opasnosti od DBP spojeva, uz istovremeno održavanje adekvatne zašite od mikrobiološkog zagadenja vode. Pojednostavljeno, ovo prikazuje Slika 5.67, koja prikazuje odnos relativnog DBP-a i mikrobiološkog rizika u odnosu na uporabljenu količinu klora.



Slika 5.67: Odnos D/DBP i zona podudaranja

