

ANALIZA UTICAJA USPORA HIDROELEKTRANE „ĐERDAP 1“ NA MELIORATIVNA PODRUČJA U PRIOBALJU DUNAVA – PRIMER MELIORATIVNOG PODRUČJA „NERA-KANAL DTD“ ANALYSIS OF THE HYDROPOWER PLANT “ĐERDAP 1” BACKWATER INFLUENCE ON MELIORATION AREAS OF DANUBE RIVERSIDE AREAS – THE EXAMPLE OF MELIORATION AREA „NERA-KANAL DTD“

Predrag Pajić¹; Uroš Urošević²; Dušan Polomčić³

¹Institut za vodoprivredu „Jaroslav Černi“, Jaroslava Černog 80, 11224 Beograd,

Email: predrag.pajic@jcerni.co.rs ;

²JKP Beogradski vodovod i kanalizacija, Deligradska 28, 11000 Beograd, Email: uros.urosevic@bvk.rs;

³Rudarsko-geološki fakultet, Univerzitet u Beogradu, Đušina 7, 11000 Beograd, Email: dupol2@gmail.com

APSTRAKT: U ovom radu prikazan je inoviran metodološki postupak procene i kvantifikovanja evidentiranog uticaja uspora hidroelektrane „Đerdap 1“ na primeru meliorativnog područja „Nera-kanal DTD“, formiranom na najnizvodnjem delu toka Dunava. Složenost uslova formiranja i izmene režima površinskih i podzemnih voda na predmetnom području, usled većeg broja uticajnih parametara, iziskuje da se za detaljnije sagledavanje i kvantifikovanje promena uzrokovanih usporom HE „Đerdap 1“ moraju sprovesti odgovarajući hidrodinamički proračuni. Za sprovođenje varijantnih proračuna su, pored različitih dostupnih (osmotrenih i računskih - prirodnih i projektovanih) podataka režima vodostaja i osmotrenih nivoa podzemnih voda, korišćeni i podaci registrovanog rada, stanja i efekata rada sistema zaštite u uslovima postojeće eksploatacije. Varijantni proračuni na etaloniranom matematičkom modelu, za različite uslove eksploracije i režime vodostaja Dunava i rada sistema zaštite, predstavljali su osnovu za definisanje uticaja uspora HE „Đerdap 1“ na režim podzemnih voda na izabranom meliorativnom području. Sprovedenim proračunima sračunati su: granice prostiranja uticaja Dunava na formiranje režima podzemnih voda na meliorativnom području, povećanje doticaja podzemnih voda na crnu stanicu i odgovarajuće povećanje utroška energije potrebne za rad crnih stanica u sklopu postojećeg drenažnog sistema, kao osnove za ocenu učešća (udela) „HE Đerdap“ u troškovima eksploatacije i održavanja pomenutog sistema. Definisana metodologija proračuna može se primeniti i na ostala meliorativna područja u priobalju Dunava.

Ključne reči: uspor hidroelektrane „Đerdap 1“, meliorativno područje, režim podzemnih voda, hidrodinamički proračun, granica uticaja, utrošak energije, troškovi eksploatacije

ABSTRACT: This paper presents an innovated methodological process of estimation and quantifying of recorded impact of hydropower plant „Đerdap 1“ backwater on the example of melioration area „Nera-kanal DTD“, formed at the most downstream part of the Danube river. The conditions complexity of surface and groundwater regime forming and changing in the mentioned area, due to large number of influential parameters, requires that for more detailed consideration and quantifying of changes caused by HPP „Đerdap 1“ backwater appropriate hydrodynamic calculations have to be carried out. In order to carry out variance calculations, besides different available (monitored and calculated – natural and designed) data on backwater regime and monitored groundwater levels, registered work and work effects data and state of protection systems in the conditions of the current exploitation were also used. Variance calculations on calibrated mathematical model, for different conditions of exploitation and Danube water level regimes and protection system regime, made basis for defining of HPP „Đerdap 1“ backwater influence on groundwater regime at the chosen melioration area. In performed mathematical calculation were calculated: Danube impact boundary on forming of melioration area groundwater regime, increase of groundwater inflow to pumping station and suitable energy consumption increase necessary for pumping stations operation within the existing drainage system, as a basis for calculation of HPP „Đerdap“ cost share in exploitation and maintenance costs of the system. The defined calculation methodology may be applied on other melioration areas in the Danube riversides.

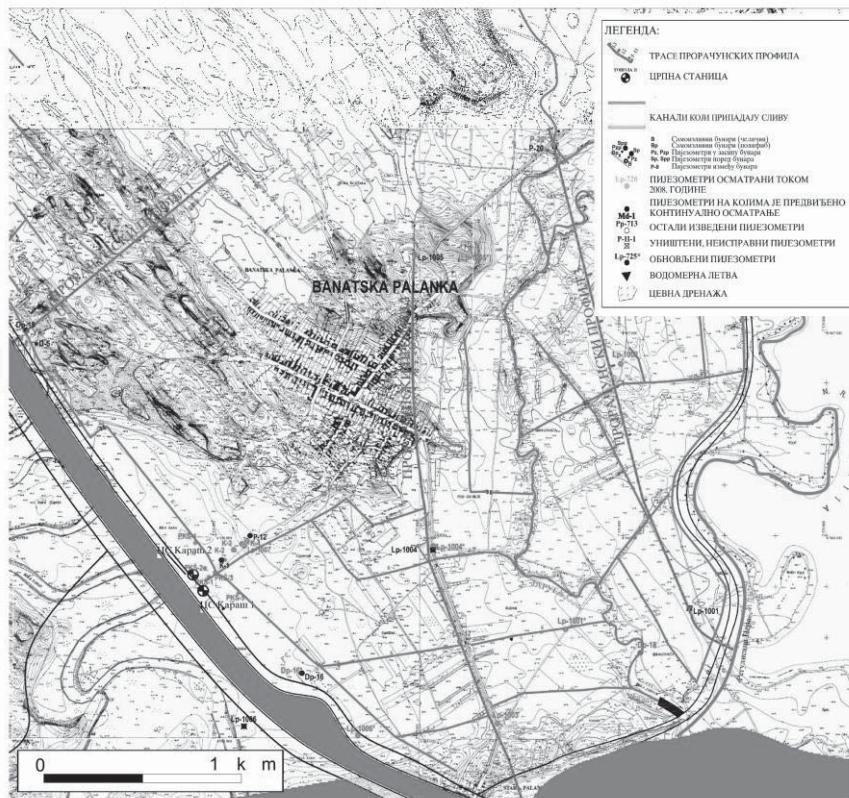
Keywords: HPP "Đerdap 1" backwater; melioration area; groundwater regime; hydrodynamic analysis; impact boundary, energy consumption; exploitation cost share.

UVOD

Meliorativno područje Nera-Dubovac, nalazi se na levoj obali Dunava, na nizvodnom delu toka kroz Srbiju. Po lokaciji tj. položaju ono predstavlja meliorativno područje najbliže hidroelektrani „Đerdap 1“. Pre izgradnje HE „Đerdap 1“ i formiranja uspora Dunava, ovo celokupno područje nije bilo štićeno od visokih nivoa

površinskih i podzemnih voda (usvojeni kriterijum zaledanja podzemnih voda iznosi 1 m od površine terena) te su niži delovi često bili prevlaženi, a povremeno i plavljeni. Nedostatak drenažnih sistema za zaštitu područja uticao je na ugroženost značajnih delova područja visokim nivoima podzemnih voda, a samim tim i na otežano ostvarivanje kontinuirane i stabilne poljoprivredne proizvodnje.

Izgradnjom kanala Dunav-Tisa-Dunav (DTD) meliorativno područje Nera-Dubovac je podeljeno na dve zasebne celine: Kanal DTD-Dubovac i Nera-kanal DTD (**slika 1**).



Slika 1: Meliorativno područje Nera-kanal DTD.

Figure 1: Melioration area Nera-kanal DTD.

Područje Nera-kanal DTD, koje je predmet ovog rada, u geomorfološkom pogledu predstavlja blago zatalasanu aluvijalnu ravan sa prosečnim nadmorskim visinama od 68,0 mm do 70,0 mm. Ovo područje je sa tri strane ograničeno površinskim vodnim tokovima (Dunav, Nera i kanal DTD), a u zaleđu se nalaze nešto viši tereni eolskog porekla (les). Šira zona razmatranog područja pripada aluvijalnoj ravni Dunava. Prosječna debljina aluvijalnih sedimenata, u zavisnosti od lokacije, iznosi 25-30 m. Podinu ovih sedimenata sačinjavaju glinoviti sedimenti, koji u hidrogeološkom smislu predstavljaju izolatorski sloj. Analizom svih dosadašnjih istražnih radova na širem prostoru ovog područja aluvijalna sredina se može šematizovati sa 3 sloja sledećih karakteristika:

- površinski slabijepropusni sloj, izgrađen od glinovito-prašinasto-peskovitih sedimenata, debljine 5-6 m. Vrednosti koeficijenata filtracije ovog sloja variraju i kreću se u opsegu 10^{-7} - 10^{-5} cm/s.
- osnovni vodonosni sloj, debljine 20-25 m, koji je sačinjen od peskova, peskovitih šljunkova i šljunkova. Vrednosti koeficijenata filtracije vodonosnog sloja razlikuju se u zavisnosti od dominantne frakcije. U gornjem delu vodonosnog sloja dominantni su peskovi, sive do sivo-braon boje, uglavnom srednjezrne granulacije, mestimično prašinasti, debljina do 5 m, čiji su koeficijenti filtracije reda 10^{-3} - 10^{-2} cm/s. Ispod peskovitih sedimenata, zaležu peskoviti šljunkovi i šljunkovi, različite granulacije, debljine 15-20 m, čiji se koeficijenti filtracije nalaze u intervalu 10^{-2} - 10^{-1} cm/s.
- praktično nepropustan podinski kompleks, koga čine izolatorske tercijarne gline.

Na meliorativnom području Nera-kanal DTD, u cilju zaštite od usporenih površinskih voda (za režim uspora 68/63), najpre su izvedeni odbrambeni nasipi duž Dunava i Nere, a zatim i duž kanala DTD. Kasnije, u cilju zaštite područja od unutrašnjih voda, na ovom području je 1971. godine izведен drenažni sistem za potrebe odvođenja visokih podzemnih voda, koji se sastojao od drenažnih kanala povezanih sa ostatkom starog toka Jaruge, kao i mreža relativno plitkih otvorenih kanala za odvođenje atmosferskih voda, koji su svi skupa gravitirali crpnoj stanici „Karaš 1“ ($3 \times 1,4/1,7 \text{ m}^3/\text{s}$). Rekonstrukcija drenažnog sistema je obavljena tokom 1981. godine (za režim uspora 69,5/63) i podrazumevala je produbljivanje postojeće kanalske mreže, produbljivanje nizvodnog toka Jaruge (prvih 700 m) do vodonosnog sloja i izgradnju nove crpne stanice „Karaš 2“ ($2 \times 1,1 \text{ m}^3/\text{s}$). Međutim, zbog visokog dna ulivnog bazena ova crpna stanica je radila samo 200 časova u 1984. godini i od tada se ne koristi.

Dovodni kanali crnih stanica „Karaš 1“ i „Karaš 2“ su međusobno povezani tako da se u njima održavaju isti nivoi. U dovodnim kanalima je projektovano održavanje nivoa vode od 65,6 mm (projektovani radni minimum) do 66,3 mm (projektovani radni maksimum). Nivoi vode se u osmotrenom periodu održavaju na 0,7-1,0 m višim kotama u odnosu na projektovane, uz angažovanost agregata 30-40 % od ukupnog vremena. Duž kanalske mreže, registrovani su značajni gubici između nivoa vode u kanalima i pijezometarskih pritisaka u vodonosnom sloju, što je uzrokovalo filtracionu nestabilnost i rušenje kosina i dna kanala. Ovaj problem je rešen projektovanjem i izradom niza samoizlivnih drenažnih bunara uglavnom u zoni dovodnog kanala i pojedinih drenažnih kanala, kao i izmuljenjem postojeće kanalske mreže. Generalno, kanali prve drenažne linije su u dobrom stanju i održavaju se manje-više redovnim čišćenjem, povremenim uzmuljavanjima dna i sanacijom obrušenih kosina kanala. Sekundarna kanalska mreža je nešto slabije održavana, ali je zadržala funkciju prikupljanja unutrašnjih voda sa predmetnog područja.

PRIMENJENA METODOLOGIJA

U ovom radu, na primeru meliorativnog područja Nera-kanal DTD prikazana je metodologija proračuna uticaja uspora Dunava. Ova inovirana metodologija se zasniva na hidrodinamičkoj analizi režima podzemnih voda i kvantifikovanju ugroženosti područja koja je izazvana radom HE „Đerdap 1“ u određenim eksploatacionim režimima (Pajic i dr., 2014).

Pod hidrodinamičkom analizom podrazumeva se izrada namenskih matematičkih modela strujanja podzemnih voda (u vidu kvazi 2D proračunskih profila formiranih još u fazi projektovanja i rekonstrukcije sistema, a sada inoviranim i verifikovanim) u nestacionarnim uslovima filtracije, za period 1985-2013. godina, za prirodne-neusporene i osmotrene-usporene, kao i projektovane-usporene vodostaje Dunava. Primenjena metodologija se bazira na numeričko-inženjerskom rešenju sistema parcijalnih diferencijalnih jednačina koje definišu strujanje podzemnih voda u dvoslojevitom poroznoj sredini i određivanju parametara koji učestvuju u formiranju ovog režima. Inženjersko rešenje diferencijalnih jednačina nestacionarnog strujanja svodi se na aproksimaciju nestacionarnosti procesa strujanja serijom stacionarnih kretanja sa konačnim vremenskim intervalom Δt . Teorijske osnove su dobro poznate inženjerskoj javnosti (Dimkic i dr., 2008) i zbog ograničenog prostora neće biti dalje detaljno prikazivane u ovom radu.

Ulazne podatke za sprovođenje hidrodinamičkih analiza predstavljali su: osmotreni vodostaji Dunava, Nere i kanala DTD, simulirani za uslove pre izgradnje i puštanja u rad hidroelektrane, kao i računom dobijeni (projektovani) vodostaji Dunava i njegovih pritoka (Prohaska, 2003); nivoi voda (osmotreni i projektovani) u drenažnim sistemima crnih stanica (Institute J.Cerni, 2014), osmotreni nivoi podzemnih voda u postojećoj pijezometarskoj mreži na razmatranom području; elementi vertikalnog bilansa (efektivna infiltracija i evapotranspiracija), kao i ostali rezultati prethodnih i novijih namenskih istraživanja. Raprostranjenje i diskretizacija matematičkih modela definisani su na osnovu prirodnih i usvojenih hidrodinamičkih granica matematičkih modela. Podaci o rasprostiranju i hidrogeološkim karakteristikama osnovnog i površinskog slabijepropusnog sloja, dobijeni su interpretacijom podataka izvedenih struktutno-pijezometarskih bušotina, bunara i rezultata ostalih namenskih istraživanja (geometrija izdani (kota terena, povlate, podine, granice tj. debljine slojeva), koeficijenti filtracije, efektivna poroznost, specifična izdašnost, itd). U skladu sa raspoloživim podacima i karakterom formiranja režima podzemnih voda na predmetnom području, vremenska diskretizacija (proračunski korak) iznosi 30 dana, za period 1985-2013. godina.

Složenost uslova formiranja i izmene režima površinskih i podzemnih voda na predmetnom području, usled većeg broja uticajnih parametara, iziskuje da se za detaljnije sagledavanje i kvantifikovanje promena uzrokovanih usporom HE „Đerdap 1“ moraju sprovesti odgovarajući hidrodinamički proračuni (Li i dr., 2009).. U tu svrhu, za ovo područje formirana su još ranije tri matematička modela za simulaciju kvazi 2D ravanskog strujanja – proračun po profilima upravnim na Dunav, koji su za potrebe ovog rada redefinisani i reetalonirani i na kojima su sprovedeni proračuni za sledeće granične uslove:

- za prirodne vodostaje Dunava, tj. za uslove koji bi se ostvarili da nije došlo do uspora HE „Đerdap 1“ i izgradnje sistema zaštite,
- za prirodne vodostaje Dunava, tj. za uslove koji bi se ostvarili da nije došlo do uspora HE „Đerdap 1“ sa simulacijom rada drenažnog sistema u projektovanom i osmotrenom režimu,
- za osmotrene vodostaje Dunava i vodostaje projektovane za režim uspora „do kote 70,30 mm na ušću Nere“, bez rada drenažnog sistema,
- za projektovane vodostaje Dunava u režimu uspora „do kote 70,30 mm na ušću Nere“ i rad drenažnog sistema prema projektu,
- za osmotrene vodostaje Dunava u režimu uspora „do kote 70,30 mm na ušću Nere“ i osmotreni rad drenažnog sistema.

Na osnovu izvedenih hidrodinamičkih proračuna, (re)etaloniranja i verifikacije matematičkih modela (proračunskih profila), dobijeni su validni rezultati u vidu oscilacija i trajanja nivoa podzemnih voda, oscilacija i trajanja proticaja podzemnih voda kroz vodonosni sloj po deonicama za svaki od tri formirana proračunskih profila, za navedene uslove, kao i rezultati povećane eksploracije drenažnog sistema usled uspora (u vidu doticaja podzemnih voda u drenažne kanale i odgovarajuće crpne stanice i potrošnje dodatne energije za prepumpavanje drenažnih voda na više kote u akumulaciji kao recipijentu).

Poređenjem dobijenih rezultata režima (oscilacija i trajanja nivoa i proticaja) podzemnih voda za navedene granične uslove (prirodne i osmotrene nivoe Dunava), određena je granica uticaja uspora HE „Đerdap 1“ na analizirana melioraciona područja. Ova granica uticaja uspora definisana je kao deo područja na kome se ostvareni i prirodni nivoi (i proticaji) podzemnih voda izjednačavaju, u analiziranim uslovima vodostaja Dunava (10% i 50% trajanja) i za iste (simulirane) uslove uređenja područja (sa ili bez sistema zaštite). Dalje, izvršena je analiza zona u okviru analiziranog područja u kojima su osmotreni nivoi podzemnih voda viši od projektom predviđenih, kako bi se definisala efikasnost postojećih drenažnih sistema za različita trajanja (10% i 50% trajanja vodostaja).

Takođe, određena je i veličina (procenat) uticaja uspora HE „Đerdap 1“ na analizirana meliorativna područja. Rad hidroelektrane i stvaranje uspora prouzrokovalo je povećanje dotoka podzemnih voda u razmatrana meliorativna područja. Ovo povećanje dotoka u razmatrana područja, unutar prethodno definisane granice zone uticaja uspora, izraženo u procentima u odnosu na prirodno stanje, definisano je proračunima na matematičkom modelu, za karakteristične nivoe uređenosti područja i različite granične uslove vodostaja Dunava. Koeficijent udela povećanog doticaja (za osmotreni i projektovani uslove u akumulaciji) jednak je:

$$K_Q^{osm} = \frac{Q_{osm.vod.} - Q_{pri.vod.}}{Q_{osm.vod.}} \quad 1)$$

$$K_Q^{proj} = \frac{Q_{proj.vod.} - Q_{pri.vod.}}{Q_{proj.vod.}} \quad 2)$$

U uslovima uspora HE „Đerdap 1“, usled povećanog dotoka vode iz reke u vodonosnu sredinu i shodno tome povećanih visina dizanja kod prepumpavanja, u odnosu na prirodni režim ostvaruje se i povećano angažovanje pumpi u okviru crpnih stanica na razmatranim meliorativnim područjima. Rezultati proračuna doticaja podzemnih voda u navedenim uslovima poslužili su najpre za proračun snage, a zatim i energije potrebne za evakuaciju voda sa područja pri različitim režimima vodostaja reka i rada postojećih sistema. Uprošćena jednačina za snagu potrebnu za prepumpavanje voda koje dotiču na crpne stanice:

$$E = 15 \times Q \times (\Delta H + \xi) \times t \quad (3)$$

gde je: Q - proticaj ili količina crpljene vode (m^3/s), ΔH - visinska razlika između nivoa vode u Dunavu i nivoa vode u kanalu kod crpne stanice (m), ξ - hidraulički gubici, t - vreme (s).

Potrebna energija je sračunata kao proizvod sračunate potrebne snage i ukupnog broja sati u proračunskom intervalu. Na kraju, definisano je i (procentualno) učešće HE „Đerdap 1“ u ukupnoj angažovanoj energiji za evakuaciju voda sa područja pri različitim režimima vodostaja reka i rada postojećih sistema. Koeficijent udela povećane potrošnje energije (za osmotreni i projektovani uslove u akumulaciji) jednak je:

$$K_E^{osm} = \frac{E_{osm.vod.} - E_{pri.vod.}}{E_{osm.vod.}} \quad 4)$$

$$K_E^{proj} = \frac{E_{proj.vod.} - E_{pri.vod.}}{E_{proj.vod.}} \quad 5)$$

REZULTATI I DISKUSIJA

Rezultati matematičkog modeliranje strujanja (režima) podzemnih voda prikazani su za pijezometarske nivoe karakterističnih trajanja 10% i 50%, duž deonica sva tri reprezentativna proračunska profila, za period 1985-2013. godina, i dati su u **tabeli 1**.

Tabela 1: Vrednosti pijezometarskih nivoa u priobalnim delovima 3 reprezentativna profila u okviru meliorativnog područja Nera-kanal DTD, za različite režime Dunava, za period 1985-2013. godina.

Table 1: Piezometric groundwater levels in riverside parts of three representative profiles of the Nera-kanal DTD melioration area, for different Danube regimes, for the period 1985-2013

| Uslovi (conditions) | režim reke (river regime) | režim uspora (backwater regime) | trajanje (duration) | Nivo podzemnih voda – meliorativno područje „Nera-kanal DTD“ Groundwater level – melioration area „Nera-kanal DTD“ | | |
|---------------------------|---------------------------|---------------------------------|---------------------|---|-------------------------------|-------------------------------|
| | | | | I profil (I profile) | II profil (II profile) | III profil (III profile) |
| | | | | kota (mm) elevation (masl) | kota (mm) elevation (masl) | kota (mm) elevation (masl) |
| Neusporeni (non retarded) | | Prirodni (natural) | 10% | 68,1-68,2 | 68,2-68,5 | 68,0-68,1 |
| | | | 50% | 66,2-66,5 | 66,8-68,0 | 66,2-66,5 |
| Usporeni (retarded) | | Osmotreni (monitored) | 10% | 68,2-69,2 | 68,5-70,0 | 67,7 -68,6 |
| | | | 50% | 68,0-69,0 | 68,0-69,8 | 67,5-68,2 |
| | | Projektovani (designed) | 10% | 66,4-68,7 | 66,4-70,0 | 66,4 -68,0 |
| | | | 50% | 66,4-67,6 | 66,4-69,8 | 66,4-67,6 |

Analizirajući osmotreni i računom dobijeni režim podzemnih voda sa promenama vodostaja Dunava, unutar izučavanih meliorativnih područja izdvajaju se celine sa karakterističnim uslovima formiranja režima podzemnih voda: priobalni deo područja, unutrašnji (branjeni) deo područja i deo područja uz zaleđe. U priobalnim delovima meliorativnih područja promene vodostaja u površinskim tokovima, imaju dominantan uticaj na promenu nivoa podzemnih voda, a zatim i efekti rada drenažnih sistema za zaštitu područja. U unutrašnjim (branjениm)

delovima meliorativnih područja najznačajniji uticaj na nivo podzemnih voda imaju efekti rada drenažnih sistema i parametri vertikalnog bilansa. Radom drenažnih sistema u uslovima usporenih vodostaja Dunava, ne samo da se eliminiše štetni uticaj uspora, već se na većem delu područja ostvaruje povoljan režim podzemnih voda i smanjuje njihova ugroženost, a što se dalje reperkuje na smanjenje šteta i ostvarivanje boljih uslova za poljoprivrednu proizvodnju (Pajić i dr, 2012). Na delovima meliorativnih područja uz zalede dominantan uticaj preuzima podzemni doticaj iz pravca hipsometrijski viših terena.

Zbog ograničenosti samog rada, za sagledavanje rezultata ovde prezentovane inovirane metodologije proračuna uticaja uspora Dunava na meliorativnom području Nera-kanal DTD sa navedenih aspekata, odabran je kao reprezentativni proračunski profil II na kome su konstruisane računske linije pijezometarskih nivoa duž ovog profila karakterističnih trajanja 10% i 50 % za neusporeni-prirodni i usporeni – projektovani i osmotreni režim Dunava i simulirani stepen uređenja (**slika 2**). Takođe, na osnovu analize rezultata proračuna režima podzemnih voda (oscilacija nivoa podzemnih voda i njihovih proticaja kroz vodonosni sloj) definisan je položaj granice uticaja uspora za različite uslove vodostaja Dunava. Granica uticaja uspora na reprezentativnom profilu II područja Nera-kanal DTD je, u profilu, prikazana na **slici 2**. Generalno, na meliorativnom području Nera-kanal DTD granica uticaja uspora prostire se paralelno sa kanalom DTD, na rastojanju 0,8-1,5 km i paralelno sa rekom Dunav, na rastojanju 1,5-1,8 km, do Nere, gde na stacionaži oko km 1+500 uspori iskljinjava.

Analizom rezultata proračuna može se uočiti da se u usporenim uslovima, za osmotreni i projektovani režim ostvaruje povećani doticaj podzemnih voda na crne stanice, u odnosu na prirodni režim, što je posledica povišenih vodostaja Dunava i produžetka njihovog trajanja (Vukovic, 1967). Poređenjem rezultata doticaja podzemnih voda za navedene uslove u Dunavu i efekata rada sistema zaštite područja, sračunate su vrednosti učešća povećanih računskih doticaja usled uspora u ukupnom doticaju na crne stanice odabranih meliorativnih područja. U **tabeli 2** prikazan je koeficijent učešća povećanih računskih doticaja usled uspora u ukupnom doticaju na crnu stanicu predmetnog meliorativnog područja (prema formulama 1 i 2), za period 1985-2011. godina.

Na osnovu rezultata matematičkog modela, sračunata je energija potrebna za evakuaciju podzemnih voda sa odabranih meliorativnih područja, za prirodne i usporene vodostaje Dunava i osmotreni i projektom predviđeni režim rada drenažnih sistema zaštite. Analizom rezultata proračuna može se uočiti da se u usporenim uslovima, za osmotreni i projektovani režim, usled povećanog doticaja podzemnih voda na crnu stanicu, u odnosu na prirodni režim, ostvaruje povećana potrošnja energije za njihovo prepumpavanje u recipijent. U **tabeli 3** prikazan je koeficijent učešća povećane potrošnje energije usled uspora u ukupnoj potrošnji za evakuaciju prikupljenih podzemnih voda crnom stanicom predmetnog područja (prema formulama 4 i 5), za period 1985-2011. godina.

Tabela 2: Prosečni mesečni doticaji i koeficijent udela povećanih doticaja podzemnih voda u ukupnom doticaju na crnoj stanicici „Karaš 1“ meliorativnog područja Nera-kanal DTD.

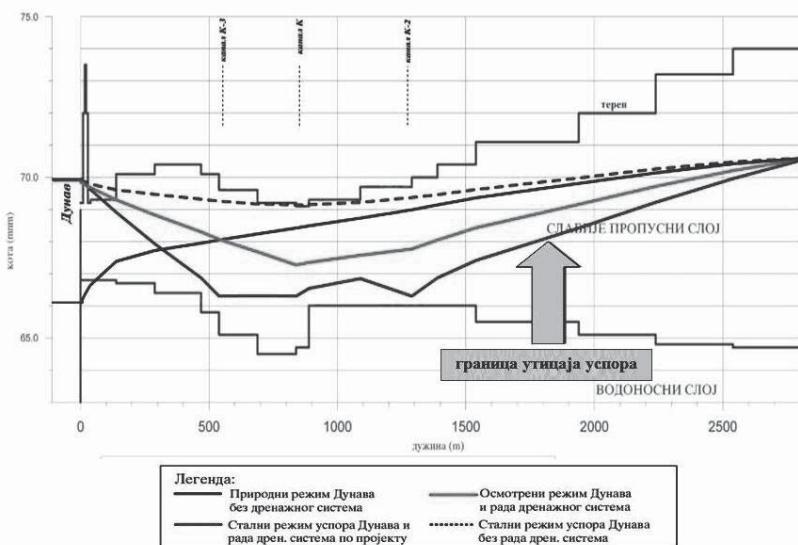
Table 2: Average monthly groundwater inflow and the share coefficient of the increased inflow in total groundwater inflow for the „Karaš 1“ melioration area pumping stations.

| režim reke (river regime) | režim rada drenažnog sistema (drainage system operating regime) | doticaj podzemnih voda (groundwater inflow) Q (m ³ /s)) | ucešće povećanih doticaja usled uspora u ukupnom doticaju (participation of the increased backwater inflow in total inflow) (-) | |
|------------------------------|--|--|---|-------------------|
| | | | (prema formuli 1) | (prema formuli 2) |
| prirodni (natural) | projektovani (designed) | 0.52 | 0.74 | 0.91 |
| | osmotreni (monitored) | 0.08 | | |
| projektovani (designed) | projektovani (designed) | 2.03 | | |
| osmotreni (monitored) | osmotreni (monitored) | 0.94 | | |

Tabela 3 : Prosečna mesečna potrošnja energije i koeficijent udela povećane potrošnje energije u ukupnoj potrošnji za evakuaciju podzemnih voda na crnoj stanicici „Karaš 1“ meliorativnog područja Nera kanal DTD.

Table 3 : Average monthly energy consumption and the share coefficient of the increased energy consumption in total consumption for groundwater evacuation for the „Karaš 1“ melioration area pumping stations.

| režim reke (river regime) | režim rada drenažnog sistema (drainage system operating regime) | potrošnja energije (energy consumption) E (MWh) | ucešće povećane potrošnje energije u ukupnoj potrošnji (participation of the increased backwater consumption in total consumption) (-) | |
|------------------------------|--|---|--|-------------------|
| | | | (prema formuli 4) | (prema formuli 5) |
| prirodni (natural) | projektovani (designed) | 13,9 | 0,87 | 0,94 |
| | osmotreni (monitored) | 3,0 | | |
| projektovani (designed) | projektovani (designed) | 105,7 | | |
| osmotreni (monitored) | osmotreni (monitored) | 48,5 | | |



Slika 2: Linije nivoa podzemnih voda trajanja 50% za različite uslove u akumulaciji i zaštite područja i granica uticaja uspora na profilu II meliorativnog područja Nera-kanal DTD

Figure 2: 50 % duration groundwater level lines, for different reservoir, area protection and backwater influence boundary conditions, calculated for the Nera-kanal DTD area profile

ZAKLJUČAK

U ovom radu na primeru meliorativnog područja Nera-kanal DTD u najnizvodnijem delu toka Dunava, prikazana je inovirana metodologija proračuna uticaja uspora HE „Đerdap 1“, koja se zasniva na hidrodinamičkoj analizi režima podzemnih voda i reonizaciji i kvantifikaciji ugroženosti razmatranih meliorativnih područja. Na osnovu uporedbe režima podzemnih voda, dobijenih kroz varijantne hidrodinamičke proračune na matematičkim modelima (3 reprezentativna proračunska profila) za prirodnji, neusporeni i aktuelni (osmotreni i projektovani) režim uspora, definisana je granica i veličina (udeo) uticaja uspora akumulacije hidroelektrane na formiranje režima podzemnih voda u svojimbranjennim priobalnim područjima.

Prikazana metodologija, osim što definiše i kvantifikuje uticaj uspora hidroelektrane „Đerdap 1“, može da posluži i za izbor i optimizaciju sistema zaštite priobalnih područja, ali i da pruži validan odgovor na veoma osetljivo pitanje objektivne procene udela relevantnih subjekata u troškovima zaštite svih meliorativnih područja pod uticajem uspora pomenute hidroelektrane, prema procentualnom udelu definisanom prikazanom metodologijom evaluacije uticaja uspora. Pri tome, prikazana metodologija je praktična i univerzalna, jer se može primeniti i za sva ostala meliorativna područja u priobalu Dunava, a uz (eventualno) manje prilagođavanje konkretnim uslovima, ali i na druga meliorativna područja gde su prisutni slični prirodnji i/ili veštački uslovi bitni za formiranje uspora na vodotoku.

REFERENCES

- DIMKIĆ M., BRAUCH H. J., KAVANAUGH M., 2008: *Groundwater Management in Large River Basins*, Water Science And Technology, ISBN: 9781843391906
- Institute for the Development of Water Resources "Jaroslav Černi" Belgrade, 2014. *Expert consult on the building condition and the effects of coastal protection of HPP "Đerdap I"*; Vol 9: Protection against the impact of the HPP "Đerdap I" backwater on the groundwater regime
- LI R., CHEN Q., MYNETT A., WU S., WANG H., 2009. *Modeling of the Flow Changes Due to Reservoir Operations and the Impacts on Aquatic Ecosystem Downstream*, Advances in Water Resources and Hydraulic Engineering
- PAJIC P., ANDJELIC L., UROSEVIC U., POLOMCIC D., 2014: *Evaluation of Melioration Area Damage on the River Danube Caused by the HPP "Đerdap 1" Backwater*, Water Science and Technology, Vol 70, No 2, pp 376–385 © IWA Publishing 2014, doi:10.2166/wst.2014.230
- PAJIC P., ANDJELIC L., UROSEVIC U., RADOVANOVIC M., 2012. *Assessment of Vulnerability and Damage Caused to the Agricultural Production on the Area of Veliko Selo by the High Level of Groundwater on Account of the Performance of Hydroelectric Power Plant "Đerdap I"*, 5th Conference on Water, Climate and Environment- BALWOIS 2012, Ohrid, Republic of Macedonia, ISBN 978-608-4510-10-9.
- PROHASKA, S., 2003: *Hidrogeologija I deo*, Institut za vodoprivredu „Jaroslav Černi“, Beograd, Rudarsko - geološki fakultet, Beograd i Republički hidrometeorološki zavod, Beograd, 1 – 428
- VUKOVIC M., 1967: *Determination of parameters of water - bearing media and the water balance factor for two - layer and multi – layer porous media through analysis of the natural regime*, Conference: Groundwater ballance, Yugoslav Committee for the International Hydrologic Decade, pp 204 -211, Belgrade