





7. KRETANJE I MANEVRISANJE TABLASTIM USTAVAMA

7.1. KLIZAJUĆE USTAVE

- 1. KRETANJE PO VERTIKALI JE OBAVLJA SE KLIZANJEM PO ZIDOVIMA NIŠE.
- 2. OVAJ SISTEM SE KRETANJA PRIMENJUJE PRIMENJUJE SE KOD MALIH USTAVA OD DREVETA.
- 3. KOD USTAVA VELIKE VAŽNOSTI OVAJ SISTEM NIJE RACIONALAN, NE PRIMENJUJE SE JER JE TRENJE VRLO VELIKO PA JE NEOPHODAN JAK UREĐAJ ZA PODIZANJE
 LISTAVE

7.2. USTAVE SA TOČKOVIMA

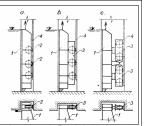
- 1. OVE USTAVE SE KREĆU NA TOČKOVIMA KOJI SU ČVRSTO VEZANI ZA USTAVU.
- Trenje klizanja je zamenjeno trenjem na kotrljanje, u ovom slučaju sila podizanja je mnogo manja u odnosu na silu trenja klizanjem.
- 3. NA SLICI 7.1. ŠEMATSKI SU PRIKAZANI NAČINI POSTAVLJANJA TOČKOVA KOD USTAVA.
- AKO SE KORISTI ŠEMA NA SL. 7.1,A, KOD KOJE SU TOČKOVI SMEŠTENI U TELO USTAVE I FIKSIRANI ZA SKELET USTAVE, PREDNOST SE OGLEDA U NIŠAMA MANJE ŠIRINE.

NEDOSTATAK OVOG TIPA OGLEDA SE U SPREČAVANJU PODUŽNE DEFORMACIJE USTAVE USLED PROMENE TEMPERATURE, PA SE ZATO KORISTI ZA MALE OTVORE.

- 5. ŠEME 7.1,B I 7.1,C ZAHTEVAJU NIŠE VEĆE ŠIRINE, TOČKOVI SU LAKO SU PRISTUPAČNI.
- SISTEM 7.1,C SE PRIMENJUJE KOD USTAVA VELIKIH DIMENZIJA, GDE JE SILA KOJA SE PRENOSI NA TOČKOVE ZNAČAJNA.

U OVOM SLUČAJU <mark>TOČKOVI SU U PARU,</mark> PO DVA NA JEDNIM KOLICIMA, SILA SE PRENOSI PREKO CILINDRIČNOG OSLONCA KOJI JE ČVRSTO VEZAN ZA USTAVU, KOJI <mark>OMOGUĆUJE MANJE ROTACIJE</mark> 2806 MOGUĆE PODUŽNOG SAVIJANJA USTAVE.

DA BI SE SMANJILO TRENJE U BIKSNAMA I OSOVINI TOČKOVA, KOD VELIKIH USTAVA KORISTE SE LAGERI.



SI. 7.1. Raspored točkova kod tablastih ustava: a-sa fiksiranim krutim točkovima; b,c-sa kolicima; 1-telo ustave; 2-točkovi; 3-kolica; 4-put-šine kretanja ustave.

Strengthening of master curricula in water resources management for the Western Balkans HEIs and stakeholders

www.swarm.ni.ac.rs





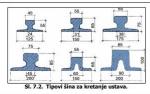


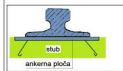




- TOĆKOVI SE KREĆU PO ŠINAMA SA PRAVOUGLIM ILI SPECIJALNIM PROFILOM, SL. 7.2, KOJI JE FIKSIRAN U ZIDOVE NIŠE I ANKERISAN U NIŠE TELA REČNOG ILI OBALNOG STUBA, SL. 7.3.
- 8. Da bi se sprečilo iskakanje točkova iz šina, nekada se predviđaju i šine vodilje na uzvodnoj i bočnoj površini niše.
- 9. KOD DUPLIH TABLASTIH USTAVA ŠINE ZA KRETANJE OBE USTAVE POSTAVLJAJU SE PARALELNO, NA ISTOM ZIDU NIŠE.

ZA SPUŠTANJE PANOA GORNJE USTAVE, PREKO PANOA DONJE USTAVE KORISTE SE MANJI TOČKOVI I ŠINE KOJE SU FIKSIRANE ZA POPREČNE NOSAČE DONJE USTAVE.



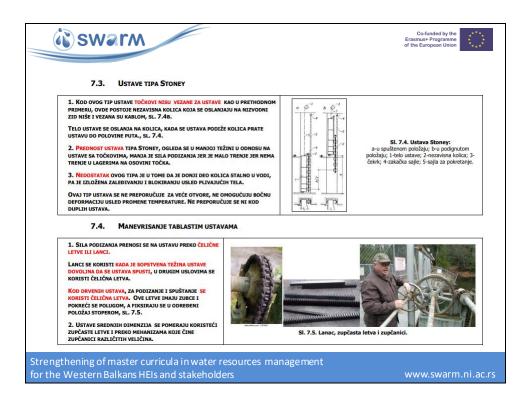


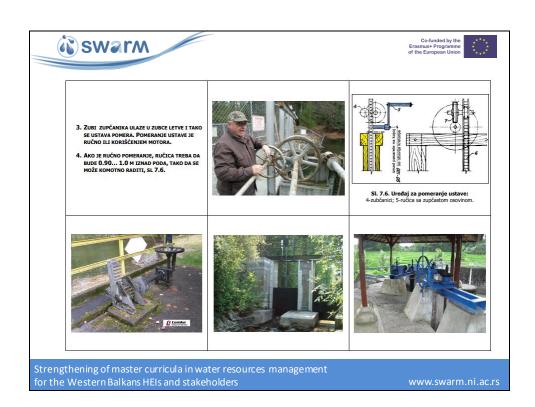


Sl. 7.3. Ankerisanje šine u niši stuba i šine vodilje. 1-točak; 2,3,4 –šine vodilje.

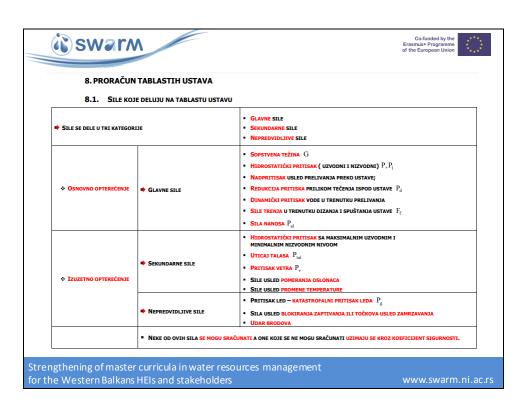
Strengthening of master curricula in water resources management for the Western Balkans HEIs and stakeholders

www.swarm.ni.ac.rs













8.1.1. SOPSTVENA TEŽINA

1. U preliminarnoj fazi projektovanja, težina ustave može se odrediti pomoću empirijske formule : Brezinski:

$$G = 0.55 A \sqrt{A}$$
 [kN]

- A- POVRŠINA OTVORA USTAVE U $\,\mathrm{m}^2$.
- 2. Ako je poznata težina istog tipa ustave $G^{'}$, ali drugih dimenzija, može se sračunati težina G , analizirane ustave koristeći izraz:

$$\mathbf{G} = \mathbf{G'} \frac{\mathbf{L^2 \cdot H^2}}{\mathbf{L'^2 \cdot H'^2}}$$

gde je $\operatorname{Li}\operatorname{L}'$ su otvori projektovane i poznate ustave, $\operatorname{Hi}\operatorname{H}'$ visina projektovane i poznate ustave.

3. NOVIJA FORMULA ZA ODREĐIVANJE TEŽINE USTAVE DAO JE D.PAVEL:

$$G = K \cdot L^2 \cdot H^2 \quad \text{[daN]}$$

GDE JE L1 H otvor odnosno visina uspora ustave, K- koeficijent za normalne ustave K=11-0.02L, povećava se za 10% kod komplikovanijih konstrukcija.

4. KOD USTAVA SA TOČKOVIMA, TIP VAGON SE PREPORUČUJE ZA UKUPNU TEŽINU USTAVE SA PRATEĆIM ELEMENTIMA (MEHANIZMI):

$$G = (37 - 0.085 \cdot L \cdot H) \cdot (L \cdot H)^{5/3}$$
 [daN]

5. Za metalne duple ustave, sa ukupnom visinom uspora $H=H_1+H_2$ (uključujući i prateći mehanizam) preporučuje se formula:

$$G = 1.53 \cdot L^2 \cdot H^2 + 618 \cdot L \cdot H - 3100 \quad \text{[daN]}.$$

Strengthening of master curricula in water resources management for the Western Balkans HEIs and stakeholders

www.swarm.ni.ac.rs





8.1.2. HIDROSTATIČKI PRITISAK

- 1. HIDROSTATIČKA SILA SE ODREĐUJE ZAVISNO OD TOGA DA LI IMA PRITISAK NA USTAVU SAMO SA UZVODNE STRANE ILI SA UZVODNE I NIZVODNE STRANE:
- 2. Ako je ustava opterećena samo sa uzvodne strane , ako je nivo vode $\,H\,$ i otvor ustave $\,L$, hidrostatička sila se određuje preko formule:

$$\mathbf{P} = \frac{1}{2} \cdot \mathbf{\gamma} \cdot \mathbf{H}^2 \cdot \mathbf{L}.$$

3. Ako je ustava opterećena sa uzvodne $H_{uz}\,$ i nizvodne strane H_{niz} , hidrodinamička sila se dobija preko izraza:

$$P = \frac{1}{2} \cdot \gamma \cdot L(H_{uz}^2 - H_{niz}^2).$$

8.1.3. PRITISAK NA NOŽ USTAVE

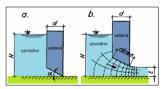
- 8. SILA NA NOŽU JE ZNAČAJNA KADA SE USTAVA NALAZI U ZATVORENOM POLOŽAJU, I KADA ZAUZIMA JEDNU VELIKU ZAPREMINU VODE.
- 9. NA SLICI SL. 8.1, VELIČINA SILE NA NOŽ U SLUČAJU KADA ISPOD USTAVE NEMA TEČENJA, KOJA DELUJE ODOZDO NA GORE DEFINISANA JE IZRAZOM:

$$S = \gamma \cdot d \cdot H - \frac{\gamma \cdot d^2 \cdot tg\alpha}{2} = \gamma \cdot d \cdot (H - \frac{d}{2} tg\alpha).$$

10. U SLUČAJU KADA ISPOD USTAVE ISTIČE VODA, SL.---- ZBOG TRANSFORMACIJE POTENCIJALNE ENERGIJE U KINETIČKU, PRITISAK NA POVRŠINI NOŽA SE SMANJUJE ZA AS. KOJI JE DEFINISAM IZBAZOME.

$$\Delta S = \gamma \cdot d \cdot \frac{H - t}{1 + \frac{d}{t} \cdot tg\alpha}.$$

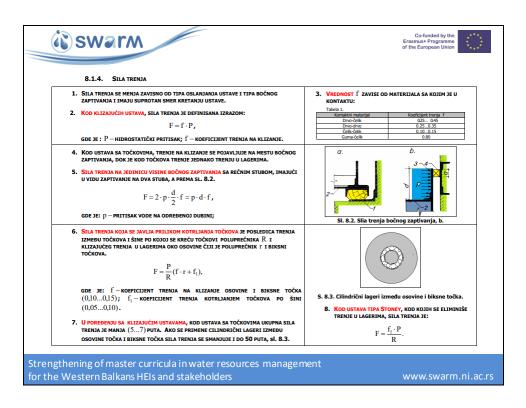
Izraz za ΔS je proistekao iz teorije potencijalnog tečenja ispod ustave, veličina ΔS može dostići vrednost 50% od vrednosti S .

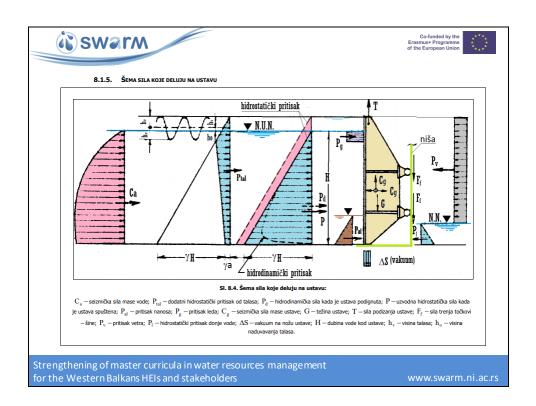


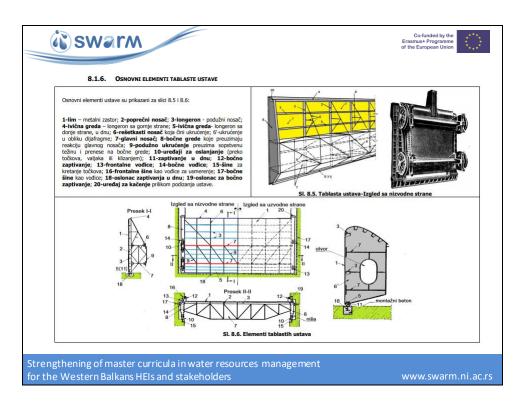
Sl. 8.1. Određivanje sile uzgona na ravnoj ustavi:

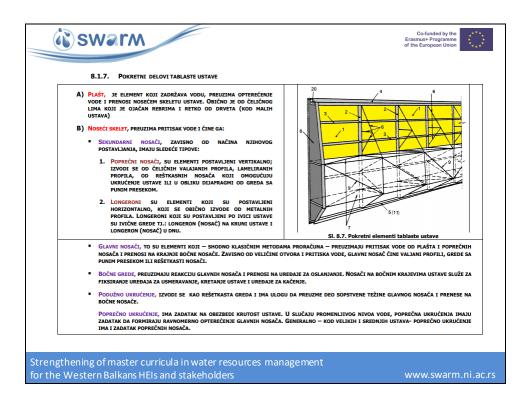
Strengthening of master curricula in water resources management for the Western Balkans HEIs and stakeholders

www.swarm.ni.ac.rs









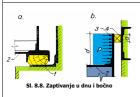




C) ELEMENTI ZA OSLANJANJE USMERAVANJE, KORISTE SE ZA PRENOS PRITISKA VODE NA BETONSKE DELOVE KONSTRUKCIJE I ZA KRETANJE USTAVE PO VERTIKALI PRILIKOM NJENOG MANEVRISANJA.

ELEMENTI ZA OSLANJANJE MOGU BITI SA TOČKOVIMA, VALICIMA ILI KLIZEĆI. ZA SPREĆAVANJE KRETANJA USTAVE U BOČNOM PRAVCU I DENIVELACIJE KOJE SE JAVLJA PRILIKOM KRETANJA USTAVE I ZA SMANJENJE VIBRACIJA PRILIKOM DELIMIČNOG PODIZANJA USTAVE, PREDVIĐENI SU ELEMENTI ZA USMERAVANJE USTAVE FRONTALNO I BOČNO.

- D) ELEMENTI ZA ZAPTIVANUE, SLUŽE ZA POKRIVANJE ŠUPLJINA IZMEĐU POKRETNOG DELA USTAVE I NEPOKRETNOG DELA (REČNOG STUBA). PREMA POLOŽAJU RAZLIKUJEMO ZAPTIVANJE U DNU, BOČNO ZAPTIVANJE, SREDNJE IZVODI SE IZMEĐU POKRETNIH DELOVA USTAVE (DUPLE USTAVE)- I GORNJE KOJE SE IZVODI NA DUBINSKIM ZATVARACIMA.
- E) ELEMENTI ZA KAČENJE, SLUŽE ZA POVEZIVANJE POKRETNOG DELA USTAVE SA ELEMENTIMA ZA PODIZANJE I SPUŠTANJE.







8.1.7.1. Nepokretni delovi tablaste ustave

- 1. NEPOKRETNE DELOVE TABLASTE USTAVE ČINE ELEMENTI KOJI SU UKLJEŠTENI U BETON, I IMAJU ZADATAK DA PRENESU OPTEREĆENJA SISTEMA ZA OSLANJANE, USMERAVANJE I ZAPTIVANJE NA MASU BETONA ILI DA OJAČAJU IVICE NIŠA.
- 2. METALNI ELEMENTI KOJI SU UKLJEŠTENI U BETON:
 - ŠINE ZA OSLANJANJE I KRETANJE USTAVE;
 - ŠINE ZA FRONTALNO I BOČNO USMERAVANJE;
- ELEMENTI ZA OSLANJANJE ZAPTIVANJA, BOČNO I U DNU;
- ELEMENTI ZA ZAŠTITU IVICA NIŠA (OBIČNO UGAONI PROFILI)
- ELEMENTI KOJI ČINE SISTEM ZA ZAGREVANJE ZAPTIVANJA I ELEMENATA ZA OSLANJANJE.

Strengthening of master curricula in water resources management for the Western Balkans HEIs and stakeholders

www.swarm.ni.ac.rs





8.1.7.2. Uređaji za pokretanje tablaste ustave

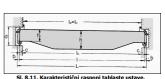
- Uredaje za pokretanje čine: elementi za kačenje ustave, mehanizam za podizanje i uredaji za aktiviranje mehanizama za podizanje (ručno, mehanički, električno).
- MEHANIZMI ZA PODIZANJE MOGU BITI STACIONARNI (VITLA, ULJNE HIDRAULIČNE PRESE ITD.) I MOBILNI (PORTALNI KRAN, POKRETNI MOST), KAD OPSLUŽUJU VEĆI BROJ USTAVA.
- 3. POVEZIVANJE USTAVE SA UREĐAJEM ZA PODIZANJE OBAVLJA SE PREKO METALNIH ELEMENATA (LANAC, GALIJEV LANAC, ČELIČNE SAJLE), KOJI PRIMAJU SAMO ZATEZANJE, ILI KRUTI METALNI ELEMENTI (ZUPĆASTA LETVA, ŠIPKE – U SLUČAJU MEHANIZAMA SA HIDRAULIČNIM PRESAMA, ITD.) KADA SE RADI SA PRITISKOM ILI ZATEZANJEM.

8.2. PRELIMINARNE DIMENZIJE TABLASTIH USTAVA

8.2.1. ODREĐIVANJE PRORAČUNSKOG RASPONA GLAVNOG NOSAČA

- 1. Obično je poznat otvor između rečnih stubova ili obalnih stubova $l_{\rm o}$.
- 2. Proračunski raspon glavnog nosača 1 između oslonaca, zavisi od razmaka osovine sistema oslanjanja i ivice stuba (obalnog stuba), označenog na sl 11. sa (c).
- 3. U početnoj fazi projektovanja usvaja se da je $c = (0.03 \cdots 0.07) \cdot l_o$,
- 4. KOD JEDNOSTAVNIH RAVNIH USTAVA MOGU SE USVOJITI SLEDEĆE VREDNOSTI:

$$\begin{split} 10\,\mathrm{m} &\leq \, l_\mathrm{o} \leq \, 20\,\mathrm{m} \quad \rightarrow c \approx 0.05 \cdot l_\mathrm{o} \rightarrow l \approx 1.10 \cdot l_\mathrm{o} \\ 20\,\mathrm{m} &\leq \, l_\mathrm{o} \leq \, 40\,\mathrm{m} \quad \rightarrow c \approx 0.04 \cdot l_\mathrm{o} \rightarrow l \approx 1.08 \cdot l_\mathrm{o} \\ l_\mathrm{o} &> 40\,\mathrm{m} \quad \rightarrow c \approx 0.03 \cdot l_\mathrm{o} \rightarrow l \approx 1.06 \cdot l_\mathrm{o} \end{split}$$



Sl. 8.11. Karakteristični rasponi tablaste ustave.

- 5. Kod ravnih duplih ustava ili ravnih tablastih ustava sa klapnom: $c=(0.06\cdots 0.07)\cdot 1_{_0} \longrightarrow l=(1.12\cdots 1.14)\cdot 1_{_0}.$
- 6. Ukupna dužina glavnog nosača "L" jednako je:

gde je (b) produženje glavnog nosača iza osovine oslonca ustave; veličina (b) zavisi od dimenzija uređaja za oslanjanje ustave. USVAJA SE: $(b \approx (400 \cdots 1000) \text{ mm.}$

Strengthening of master curricula in water resources management for the Western Balkans HEIs and stakeholders

