



*Studim Projektim per objektin Diga e
Libofshes*

Raporti Teknik

Qershor 2022

PERMBAJTJA

1. HYRJE	3
1.1 OBJEKTI I KONTRATES SE KONSULENCES	3
2. PERSHKRIM I PERGJITHSHEM I ZONES SE PROJEKTIT DHE STATUSIT AKTUAL TE TIJ	4
2.1 VEND-NDODHJA E PROJEKTIT DHE RRUGET E HYRJES NE KETE ZONE	4
3. GJENDJA EKZISTUESE E ZONES SE PROJEKTIT DHE DIGES SE LIBOFSHES	5
3.1 PARAMETRAT KRYESORE TE DIGES DHE REZERVUARIT TE LIBOFSHES	5
3.2 STRUKTURAT E DIGES DHE REZERVUARIT TE LIBOFSHES	5
3.3 GJENDJA EKZISTUESE E DIGËS DHE REZERVUARIT TE LIBOFSHËS	6
3.3.1 Trupi I diges se Libofshës	6
3.3.2 Ujeleshuesi I rezervuarit	11
3.3.3 Shkarkuesi katastrofik	12
4. DETYRAT KRYESORE QE DUHET TE ZGJIDHE PROJEKTI DHE ZGJIDHJET E PROPOZUARA NE FUNKSION TE TIJ.....	14
4.1 RRESHQITJA NE SKARPATEN E BIEFIN E POSHTEM	14
4.2 TRAJTIMI I SKARPATES SE BIEFIT TE SIPERM	15
4.3 KURORA E DIGES	15
4.4 RRUGA E AKSESIT NE BIEFIN E POSHTEM	15
4.5 SHKARKUESI KATASTROFIK	15
5. KONTROLLI I AFTESISE SHKARKUESE TE SHKARKUESIT KATASTROFIK	18
6. LLOGARITJET HIDRAULIKE	19
6.1.1 Llogaritja e aftesise shkarkuese shkarkuesit katastrofik	19
7. STUDIMI TOPOGRAFIK DHE BATIMATRIK I REZERVUARIT TE LIBOFSHES DHE KURBA E VOLUMEVE	21
7.1 MATJET DHE PAJSJET E STUDIMIT TOPOGRAFIK DHE BATIMETRIK	23
8. STANDARTET DHE KUSHTET TEKNIKE TE PERDORURA	27
9. PREVENTIVI I PUNIMEVE	28
10. GRAFIKU I ZBATIMIT TE PUNIMEVE NE PROJEKTIN "MBROJTJE E DIGES SE REZERVUARIT LIBOFSHE"	30
11. LITERATURA QE ESHTE PERDORUR	30

1. HYRJE

1.1 OBJEKTI I KONTRATES SE KONSULENCES

Bashkia Fier në përputhje me programin e investimeve per emergjencat per vitin 2022, kërkon të realizojë hartimin e projektit e zbatimit: "*Studim Projektim per objektin Diga Libofshe*".

Per realizimin e projektit te mesiperm eshte hartuar Detyra e projektimit perkatese ku jane te detajuar qellimi, objektivat dhe detyrat kryesore qe duhet te zgjidhe projekti si dhe kerkesat te tjera ne plotesim te tyre.

Kompania E.B.S shpk e kontraktuar nga Bashkia Fier ka marre persiper realizimin e projektit te zbatimit ne perputhje te plote me kerkesat e Termave te References dhe per t'ju pergjigjur qellimit dhe objektivave te projektit.

Reabilitimi i Diges se Rezervuarit Libofshe permbledh ne vetvete disa detyra kryesore, perkatesisht:

1. Rehabilitimi i diges dhe elementeve perberes te saj duke i sjelle ne parametra optimal per rritjen e sigurise dhe garantimin e mbrojtjes nga permbytjet
2. Reabilitim i rreshqitjes ne sakarpaten se bjeft te poshtem si dhe trajtimi i skarpates se bjeft te siperme per sa i perket veshjes me kalldrem.
3. Rehabilitimi I rruges me kalldrem ne skarpaten e bjeft te poshtme (te ndertuar ne bermen e skarpates).
4. Studimi dhe trajtimi i ujrave siperfaqesor dhe filtrimeve te Diges.
5. Riparimet e nevojshme te veshjes me beton te shkarkuesit katastrofik.

2. PERSHKRIM I PERGJITHSHEM I ZONES SE PROJEKTIT DHE STATUSIT AKTUAL TE TIJ

2.1 VEND-NDODHJA E PROJEKTIT DHE RRUGET E HYRJES NE KETE ZONE

Zona per te cilën do të hartohet projekti ndodhet afersisht 5.8 km ne perendim te rruges nationale Fier-Lushnje.

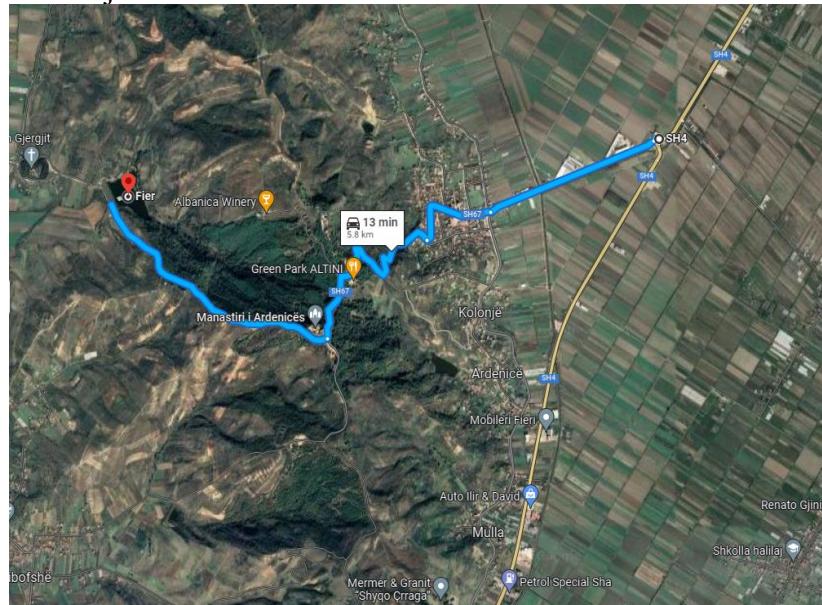


Fig.1 Pozicioni i zones se projektit te Digës Libofshë, ne lidhje me rrugen nationale Fier-Lushnje

Zona e projektit ka akses te plete nga rruga nationale nga te dy drejtimet, nga Lushnja dhe Fieri, dhe per te gjitha llojet e transportit.

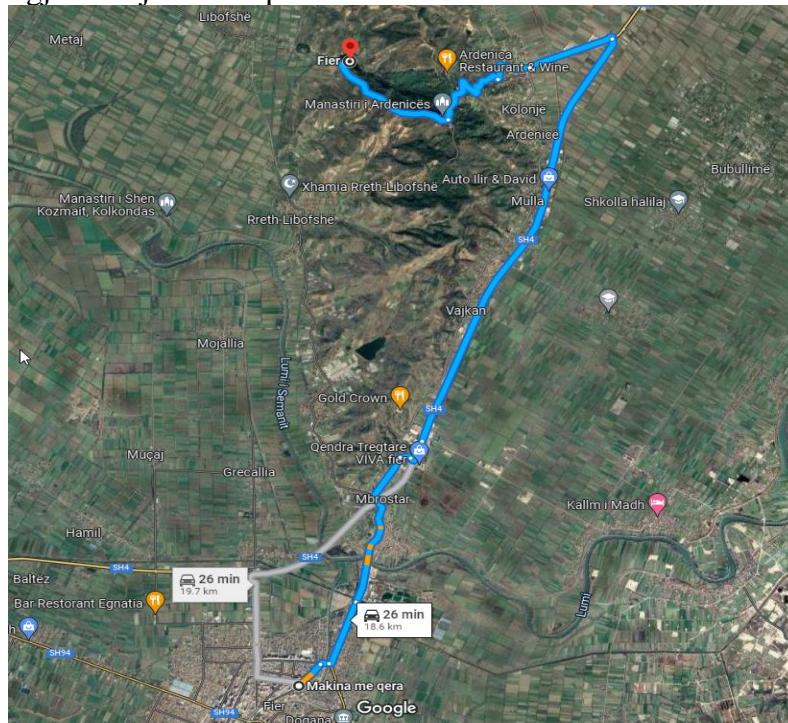


Fig.2 Rruga per ne zonen e projektit nga qyteti i Fierit

Distanca eshte rreth 18.6 km dhe jepet ne Fig. 2, si me siper.

3. GJENDJA EKZISTUESE E ZONES SE PROJEKTIT DHE DIGES SE LIBOFSHES

3.1 PARAMETRAT KRYESORE TE DIGES DHE REZERVUARIT TE LIBOFSHES

Me poshte po jepim parametrat kryesore te diges dhe rezervuarit te Libofshes te dhene nga dokumentacioni ekzistues I projektit te diges.

- Gjatesia e diges ne kurore 270 ml
- Lartesia e saj 19.4 m
- Kuota e kurores se diges 36.0 m m.n.d
- Niveli normal i ujit ne rezervuar eshte ne kuoten 34.5 m m.n.d
- Pjerresia e skarpates se biefit te siperm eshte 1:3 ndersa e biefit te poshtem eshte 1:2.5
- Pellgu ujembledhes i kesaj dige eshte 2.35 km^2

3.2 STRUKTURAT E DIGES DHE REZERVUARIT TE LIBOFSHES

Ne figuren 3 me poshte jepen te gjithe strukturat e diges dhe rezervuarit te diges se Libofshes

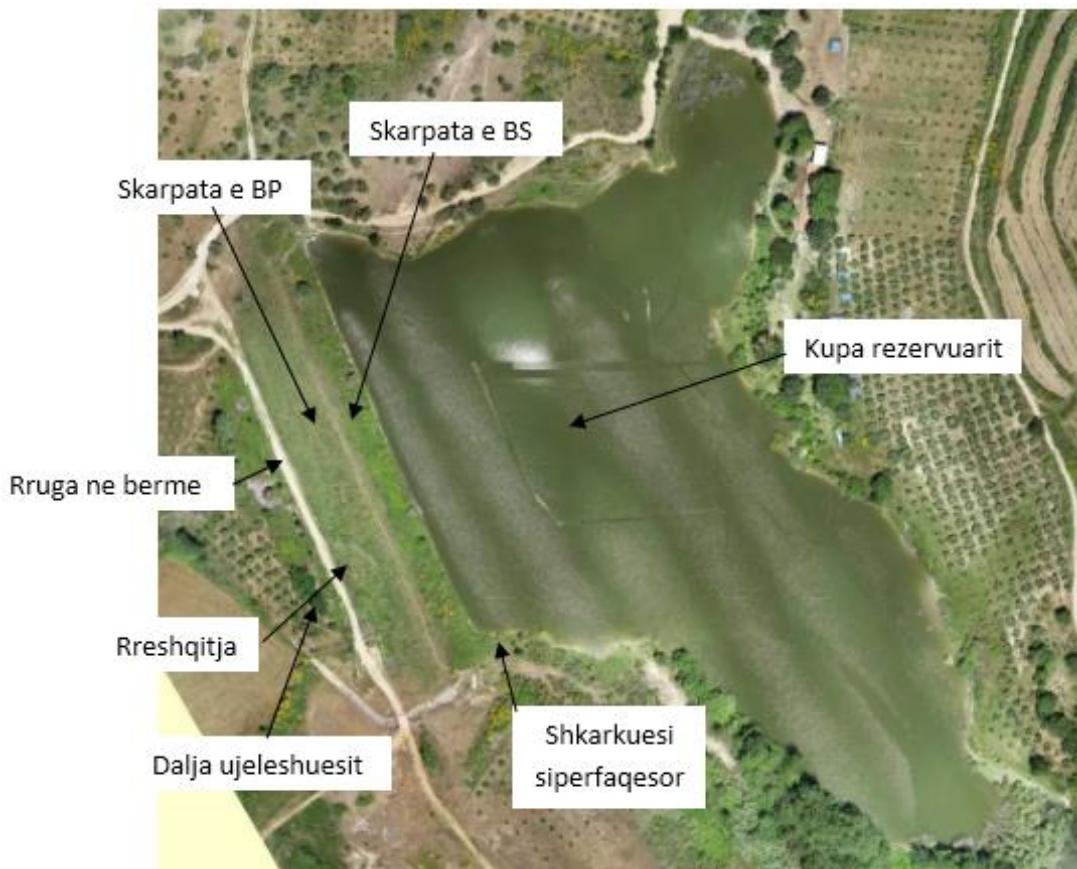


Fig. 3 Strukturat e diges dhe rezervuarit te Libofshes

3.3 GJENDJA EKZISTUESE E DIGËS DHE REZERVUARIT TE LIBOFSHËS

3.3.1 Trupi I diges se Libofshës

Duke perjashtuar rrreshqitjen te ndodhur ne skarpaten e bjefitnte poshtem ne per gjithesi gjendja e diges se Libofshes eshte e mire, skarpatat ne te dy anet jane te rregullta, pa deformime dhe pa shenja te carjeve apo fryrjeve te tyre.

Skarpata e bjefit te siperme eshte e mbrojtur me shtrese guresh te rradhitur te cilet jane te ruajtur dhe te pademtuar ne shumices e siperaqes se vendosjes se tyre. Per shkak te barit dhe bimesise se zhvilluar ne skarpate guret e shtreses mbrojtese jane “qepur” nga bimesia dhe shtresa duket si monolite.



Fig. 4 Pamje nga Skarpata e Biefit te siperme dhe gjurma e veshjes me gure

Ne Figuren 4 me siper jepet nje pamje e skarpates se bjefit te siperme ku duket gjurme te shtreses se mbrojtjes me gure. Por problem me I madh I kesaj skarpate eshte bimesia dhe shkurret e zhvilluara ne vitet kur ky rezervuar nuk ka qene ne operim. Siperaqet e bimesise dhe shkurreve mbulon pothuajse te gjithe siperaqen e skarpates se anes se siperme te diges. Nje pamje me te qarte per mbulimin me bimesi dhe shkurre te skarpates se siperme jepet ne figuren 4 me poshte.



Fig. 5 Pamje nga biefi i siperm ku paraqitet rritja pa kriter e bimesise se vogel dhe te mesme deri ne peme te larta

Kjo bimesi nuk te lejon te vrojtohet ne te gjithe siperfaqen e skarpates por nga vrojtimet e zonave ku mund te hyhet skarpata nuk shfaq asnjë problem te qendrueshmerise se saj deri ne nivelin aktual te ujit ne rezervuar. Ne figuren 6 me poshte jepet një pjese e skarpates ne kufirin e nielit te ujit ne rezervuar.



Fig. 6 Pamje nga Skarpata e Biefit te siperm

Konkluzioni aktual eshte qe nuk pritet te kete probleme te qendrueshmerise se skarpates se siperme te diges por edhe nesa ka te tilla, ato jane lokale, ne siperfaqe te kufizuara, sidomos ne zonat ku mund te jete demtuar shtresa mbrojtese me gure.

Perfundime me te sakta do te nxirren gjate zbatimit te punimeve ne skarpate me pastrimin e bimesise dhe shkurreve dhe nxjerrjen ne pah te siperfaes se shtreses mbrojtese me gure te saj.

Skarpata ne bjefin e poshtem eshte projektuar me pjerresi 1:2.5 por ne shume pozicione si ne pjesen mbi beremen dhe ne pjesen poshte saj duket qarte ndryshimi i konfiguracioni i skarpates. Drenazhi ne pjesen ku bashkohet skarpata me rrugen nuk ekziston. Del e nevojshme pastrim skarfikim i skarpates nga bimesia e tepert si dhe ndertimi i kunetes ose i kanalit midis rruges dhe skarpates gjithashtu do te ndertohet dhe drenazhi ne pjesen e rreshqitjes. Kjo gje do te sjelle stabilitetin e skarpates se poshtme dhe te rruges. Nje pamje e pergjithshme e skarpates se [oshtme te diges jepet ne Figuren 7 dhe 8 me poshte.



Fig. 7 Pamje e pergjithshme e skarpates se bjefit te poshtem te diges se Libofshes



Fig. 8 Pamje nga afer e skarpates se anes se poshtme te diges se Libofshes

Ne skarpaten e biefit te poshtem te Diges ka nje rreshqitje siperfaqesore ne anen e majte te shpatulles se diges afer ujeleshuesit dhe anen e shkarkuesit siperfaqesor (katastrofik) e cila ka marre permasat e demtimit si me poshte:

Gjatesia e rreshqitjes eshte rrerh 32-33m, gjeresia ne plan rrerh 27m dhe thellesia vertikale rrerh 1.9m me nje siperfaqe rrerh 760 m^2 . Sic shihet dhe nga fotot e me poshtme kemi zhvillimin e nje bimesie te larmishme ne lloj dhe dimension e cila luan rol qofte pozitiv apo negativ per skarpaten e diges. Eshte e nevojshme qe bimesia e tepert eshte e demshme per sakarpaten e diges e cila duhet te skarifikohet. Ne skarpate duhet te ngelet vetem bimesi e imet me rrenje te thella. Pamje te rreshqitjes ne skarpaten e poshtme jepet nga Fig. 9, ndersa ne Fig. 10 jepet rrjedhja e materialit te rreshqitjes afer rruges.



Fig. 9 Pamje nga skarpata e biefit te poshtem ku ka ndodh rreshkitja



Fig. 10 Pamje nga fundi i skarpates ku ka ndodh rreshqitja (dherat e rrjedhur)

Kurora e diges eshte e pasistemuar, dimensionet reale te kurore se diges jane te tjetersuara kjo pale faktit te mosmirembajtjes se diges. Eshte e nevojshme sistemimi sjellja ne dimensionet optimale si dhe vendosja e shtresave per ta mbrojtur ate. Fotografia me poshte tregon gjendjen e saj reale.

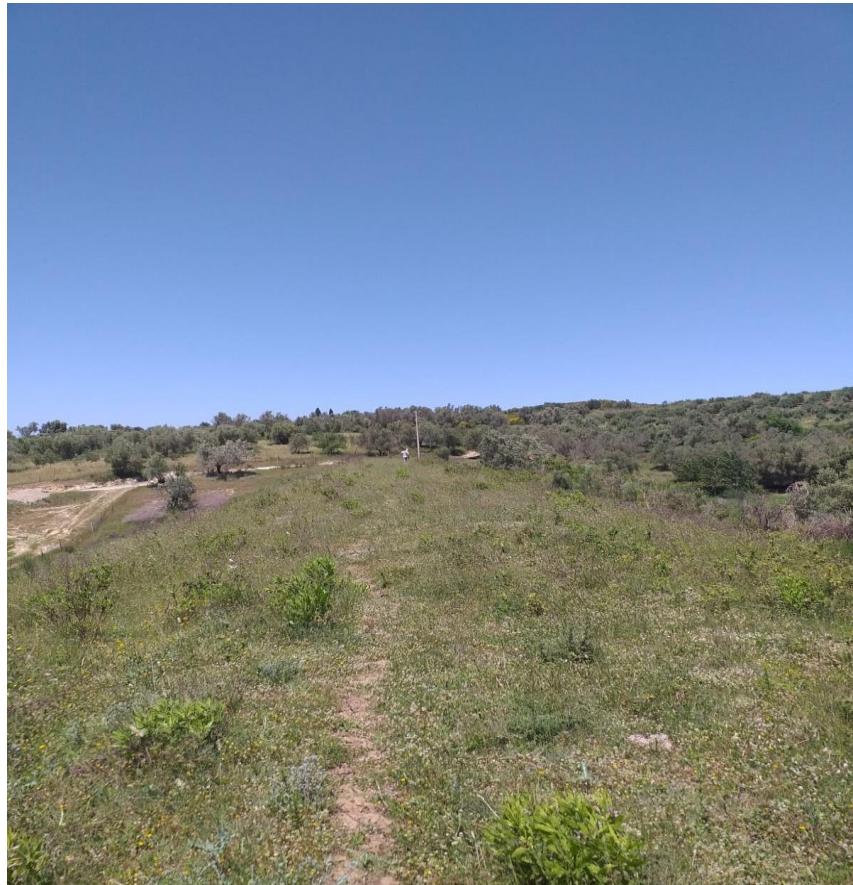


Fig. 11 Pamje nga Kurora e Diges

Elementi tjeter si pjese e diges eshte rruga qe kalon perngjate berms se projektuar ne skarpaten e poshtme. Ne Fig. 8 jepet pamje e kesaj rruge.

3.3.2 Ujeleshuesi I rezervuarit

Ujeleshuesi I rezervuarit te Libofshes eshte ne gjendje relativisht te mire fizike. Strukturat beton-arme jane te pademtuara por saracineska e komandimit duhet te kontrollohet gjate zbatimit te punimeve. Nuk dihet nese tubacioni I ujeleshuesit dhe vepra e hyrjes nga rezervuari jane ne funksion te plete apo te bllokuara. Kjo mbetet detyre qe te kontrollohet gjate zbatimit te punimeve te rehabilitimit.

Ne Fig. 12 jepet nje pamje e gjendjes se pusetes se daljes se ujeleshuesit ku shifet qarte qe porta e lidhjes se pusetes me kanalin e furnizimit me uje eshte I demtuar.



Fig.12 Pamje nga gjendja e portes ne hyrje te kanalit

3.3.3 Shkarkuesi katastrofik

Pamje e hyrjes se shkarkuesit katastrofik jepet ne figuren 13, me poshte.

Sic duket ne foton nr 13 pragu i shkarkuesit katastrofik eshte i mbushur me dhera dhe bimesi te dendur, praktikisht I bllokuar. Ne foton 14 duket pamje e demtuar e seksionit prej betoni te shkarkuesit dhe ne figuren 15 bimesia e larte ka tjetersuar seksioni terthor te shkarkuesit



Fig.13 Pamje e demtuar e shkarkuesit katastrofik, hyrja totalisht e bllokuar



Fig.14 Pamje e thyerjes se betonit te shkarkuesit katastrofik



Fig.15 Pamje nga veshja me bimesi e shkarkuesit

4. DETYRAT KRYESORE QE DUHET TE ZGJIDHE PROJEKTI DHE ZGJIDHJET E PROPOZUARA NE FUNKSION TE TIJ

Pasi kemi bere nje pershkrim te gjendjes ekzistuese te Diges me poshte po paraqesim zgjidhjet e propozuara per secilen nga struktura e mesiperme.

4.1 RRESHQITJA NE SKARPATEN E BIEFIN E POSHTEM

Sic eshte permend dhe me siper kjo rreshqitje ka nje siperfaqe reth 760 m². Shkak I rreshqitjes se skapates ne kete seksion mendohet te jene filtrimet e diges te cilat nuk kane mundur te krijojne nje kurbe te rregullt per t'u orientuar ne drenazhin e bjeft te poshtem te diges duke bere qe te dalin ne gjysem-lartesine e diges. Ne kushtet normale te operimit te digave me material vendi homogjen nuk jane te pritshme fitrime te tilla dhe si te tilla nuk projektohen filtra te kundert per t'u mbrojtur nga pasojat e tyre. Ne keto kushte fitrimi I shfaqur ne kete seksion te diges ka perkeqesuar parametrat fiziko-mekanike te materialit mbushes te diges si dhe i shoqeruar me zhvillimin e sufozise locale duke shkaktuar rreshqitjen e mases se skarpates dhe rrjedhje te materialit te lengezuar te dukshem ne fundin e poshtem te rreshqitjes.

Duhet te theksojme qe filtrime te tilla nuk mund te elemenojnen nepermjet masave inxhnierike per faktin qe diga eshte me material homogjen dhe qe te behet nje gje e tille duhet te germohet pothuaj I gjithe seksioni terthor I diges, gje qe do te krijonte problem me qendrueshmerise e pergjithshme te gjithe diges.

E vetmja zgjidhje per keto tip fitrimesh dhe pasojave te tyre sic eshte kjo rreshqitje venia nen kontroll e tyre dhe shmangja e rezikut te sufozise se materialit te imet te mbushjeve te diges nepermjet instalimit te filtrave per drenazhimin e ujravevte filtrimit pa zhvilluar fenomenin e sifozise se materialit te imet.

Kjo do te realizohet nepermjet:

- Germimit dhe zhvendosjes se materialit te rreshqitjes sipas seksioneve terthore te projektit
- Mbushjes me material drenazhues, filter me fraksione 0 – 40 mm ne dimensionet e projektuara te seksioneve terthore
- Mbushjeve me materialin e mbushjeve te diges sipas teknologjise se projektuar per prizmat jashte dimensioneve te filtrave
- Ndertimi I nje filtri gjatesor ne ane te rruges ne anen e siperme sipas dimensioneve te projektimit. Kjo mase do te realizonte drenazhimin e filtrimeve nga diga ose ujrat siperfaqesore te skarpates dhe orientuar per ne anen e poshtme te diges. Ujrat siperfaqesore do te largohen dhe transportohen nepermjet nje kanali anesor sipas dimensioneve te projektuar qe do te ndertohet siper drenazhit gjatesore.
- Ndertimi I nje drenazhi mbledhes te te gjitha ujrate te filtrimit (fitrit te rreshqitjes dhe drenazhit gjatesor ne rruge, dhe transferimi ne kanalin e shkarkimit sipas detajeve te projektuara. Drenazhi do te pajiset me nje tubacion transportues d=200mm qe do te shkarkoje ne piketen 23 te shkarkuesit (pra afer fundit te tij).

-
- Ndersa kanali i grumbullues i ujrate te skarpates do te vazhdoje ne te dy drejtimet e diges dhe do te bashkohet afer piketes 17 te projektit ku se bashku me tubin e drenazhit keto prurje qe sjellin do te grumbullohen ne nje pusete.

4.2 TRAJTIMI I SKARPATES SE BIEFIT TE SIPERM

Skarpata e biefit te siperm do te skarifikohet totalisht nga bimesia dhe pemet e larta, do te riparohet pjeserisht veshja me kalldrem ne pjese te caktuara te skarpates. Kjo pjese saktesisht do te percaktohet pas prerjes dhe skarfikimit te bimesise qe permendem me lart nga supervizori i punimeve. Pjesa e demtuar e kalldremit e cila do rehabilitohet pas investigimit ne terrern eshte gjykuar rreth 25-30% e siperfaqes se skarpates. Pra do te kemi dy shtresa, shtrersa e siperme do te jete kalldrem me trashesi 25cm ndersa shtresa e poshtme filter i perbere nga material i granular me permasa 0-40mm.

4.3 KURORA E DIGES

Kurora e diges eshte projektuar ne kuote 36.0m. Ka nje gjeresi 4.0m megjithese dimensionet reale te kurore se diges jane te tjetersuara kjo pale faktit te mosmirmajtjes se diges. Del e nevojshme sistemimi sjellja ne dimensionet optimale si dhe vendosja e nje shtrese kalldremi me trashesi 20cm per trajtimin e saj.

4.4 RRUGA E AKSESIT NE BIEFIN E POSHTEM

Rruga ne biefin e poshthem do te trajtohet e gjitha me nje shtrese cakelli 15cm dhe poshte saj do te jete shtresa e gureve me nje trashesi prej 25cm.Nga ana e skarpates se diges kjo rruge do te kete kuneten (kanalin) prej betoni me permasa me gjeresi te bazes $b = 30$ cm, lartesi $h=30$ cm dhe skarpata me pjerresi $i=1:1$ per sistemimin e ujrate te skarpates. Ne zonen e reshkitjes do te jete dhe tubi i drenazhit i përshtuar me siper.

4.5 SHKARKUESI KATASTROFIK

Shkakuesi katastrofik eshte i pozicionuar ne shpatin e majte te diges dhe ka nje gjatesi prej 170 ml. Pjesa nga seksioni 1 deri ne seksinin 16 eshte e mbushur me dhera dhe bimesi te imet. Del e nevojshme pastrim i gjithe kesaj zone. Ne piketen 16 ku shkarkuesi lidhet me kanalin vadites veshja e betonit eshte e demtuar (thyer, fig 14) dhe per kete arsyet duhet kthyer ne gjendje funksionale. Nga piketa 16 deri ne fund te piketa 23 vihet re nje mbushje totale e kanalit me bimesi e larte e cila duhet skarifikuar dhe pastrua. Siperfaqja e veshjes me beton e shkarkuesit nga veprimi i agjenteve atmosferik nder vite eshte demtuar. Kjo sjell si pasoje rritjen e ashpersise se siperfaqes se betonit, con ne ndryshimin e parametrave hidraulike te tij. Per kete arsyet eshte planifikuar veshja me llac cimento 3-5cm e siperfaqes se gjithe kanalit.

Te gjitha orinetimet e mesiperme jane materializuar nga vizatimet e projektit dhe me poshte skematikisht po i paraqesim pjeserisht:

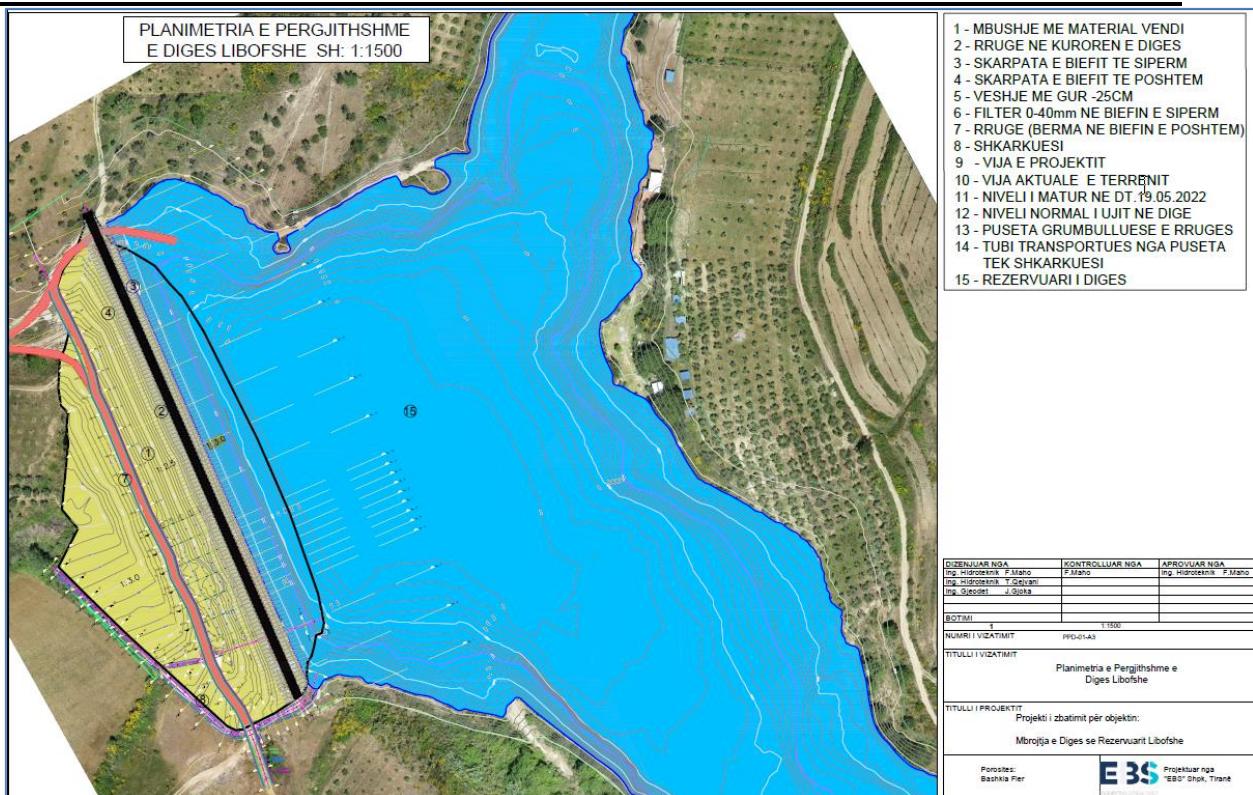


Fig.16 Planimetri e Diges se Libofshes se bashku me kupon e rezervuarit

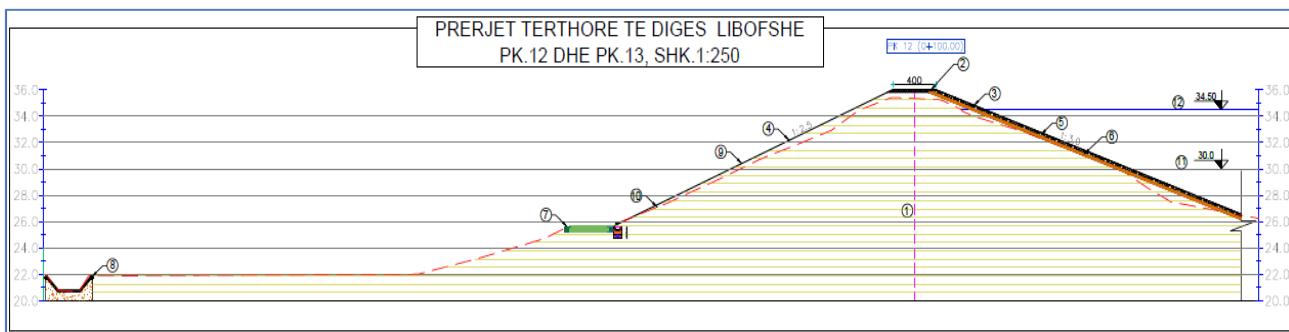


Fig.17 Preje terthore tip e diges e me te gjithe elementet e saj te trajtuar: shkarkuesi, rruga ne biefin e poshthem, kurora dhe riveshja me kalldrem e biefit te siperm.

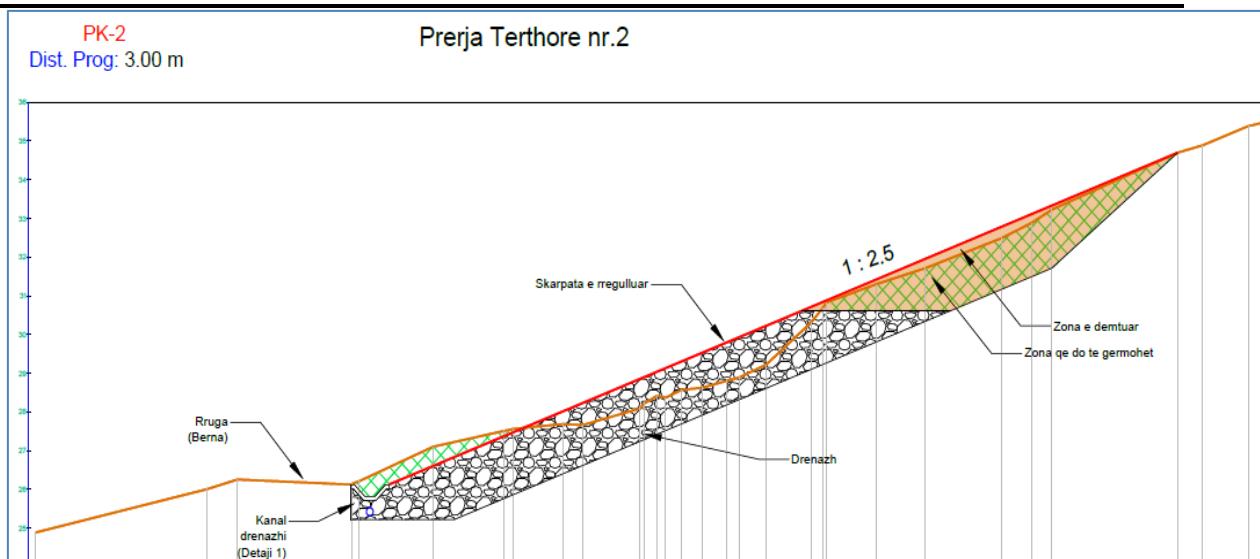


Fig.18 Prerje tip e planit rreshkites,zhvendosja e materialit ekzistues, mbushja dhe vendllosje e elementeve te specifikuar ne projekt

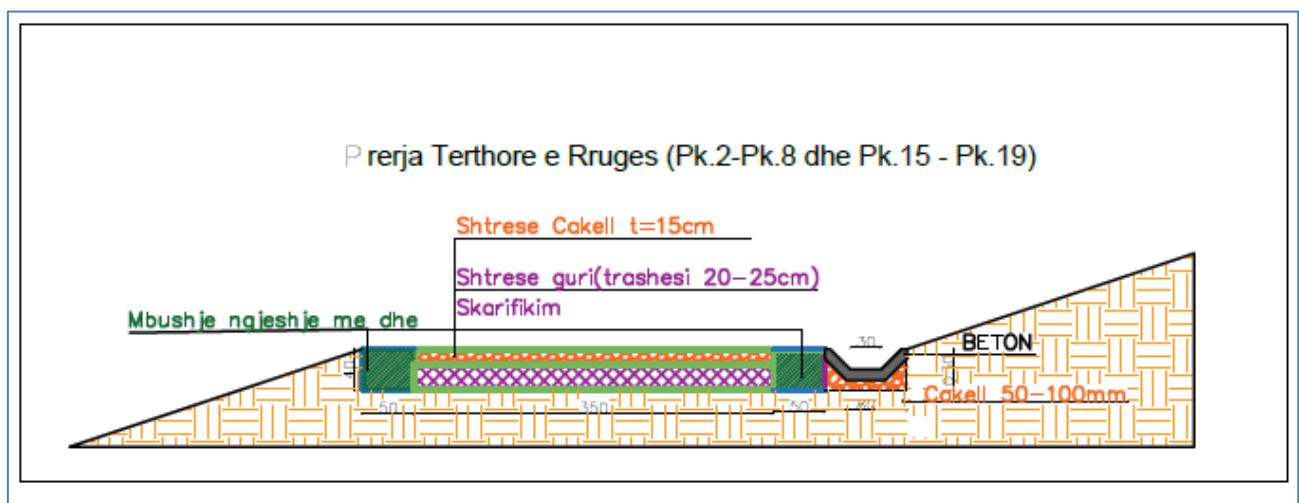


Fig.19 Prerje terthore tip e rruges se biefit te poshtem me te gjithe elementet e nevoshem te saj



Fig.20 Prerje gjatesore e vepres se ujeleshuesit

5. KONTROLLI I AFTESESE SHKARKUESE TE SHKARKUESIT KATASTROFIK

Pellgu ujembledhes i Rezervuarit te Libofshes ka nje siperfaqe totale prej $S= 2.35 \text{ km}^2$. Ai kufizohet nga ana jugore e tij me Manastirin e Ardenices (+211.0m) vazhdon ne lindje me Kurrizin e Bokes dhe ate te Cfakes (+192 m), Ne veri me kurrizin e Kurores(+92.0) dhe ne perendim me Kurrizin Vreshti i Vjetër (+73.0m).

Per sa i perket prurjes kontrolluese per vepren e shkarkimit katastrofik eshte pranuar hidromoduli maksimal $5\text{m}^3/\text{s}/\text{km}^2$.

Pra ne total per pellgun tone prurja $Q=5.0*2.35=11.75\text{m}^3/\text{s}$ qe vepra e shkarkimit duhet perballoje kur vjen prurja maksimale. Mjithate llogaritja e shkarkuesit katastrofik me te gjithe prurjet e pellgut ujembledhes siguron nje reserve te konsiderueshme pasi nuk merr parasysh aftesine rregulluese te vete rezervuarit.

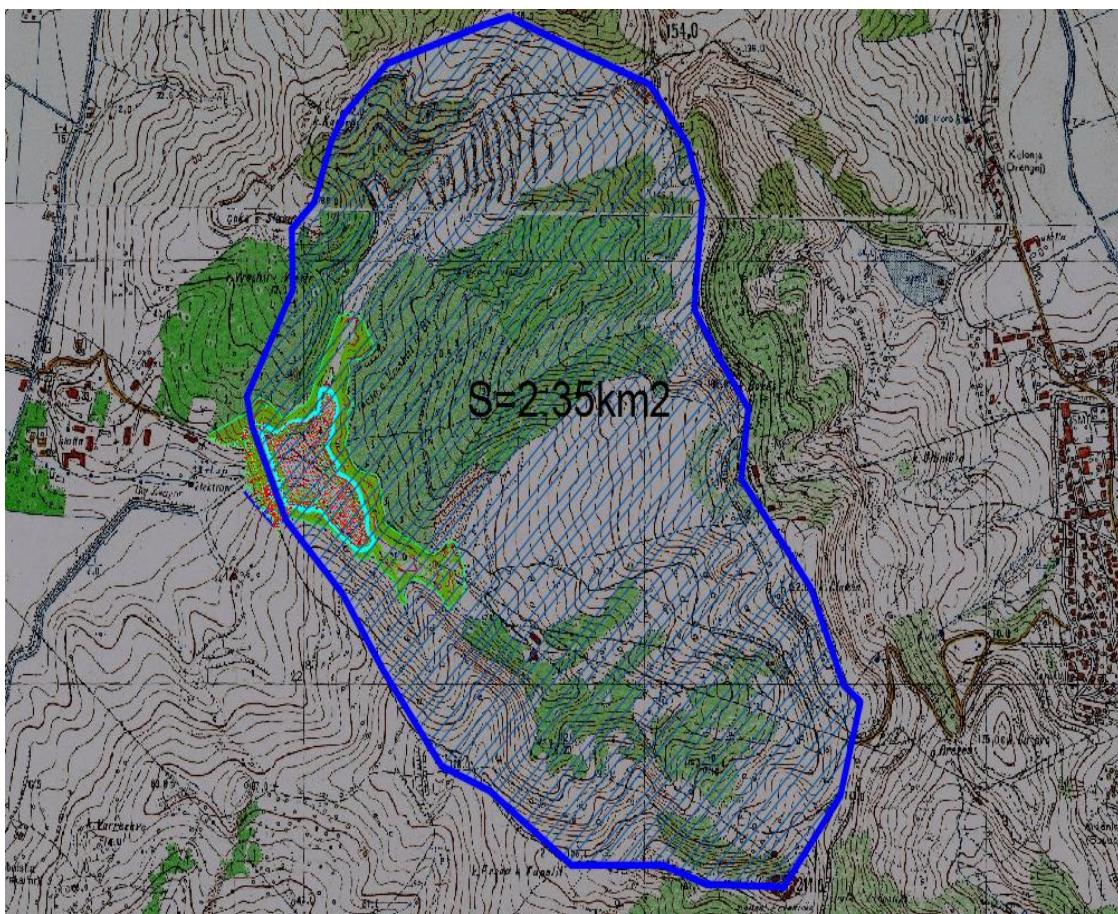


Fig. 21 Pellgu ujembledhes deri ne aksin e Diges se Libofshes

6. LLOGARITJET HIDRAULIKE

6.1.1 Llogaritja e aftesise shkarkuese shkarkuesit katastrofik

Shkarkuesi i prurjeve katastrofike eshte tip rymeshpejtuesi, forma gjeometrike e tij kanal beton arme me skarpata me perrersi 1:1 i cili shtrihet ne krahun e majte te diges me nje gjatesi rreth 170m.

Nga matjet faktike te kryera ne terren gjeresia e bazes se kanalit ne pjesen e hyrjes mesatrisht eshte $b=4.0\text{m}$. Pjerresia fillon 0.6% nga piketa 2 deri piketen 10 dhe me pas ku seksioni ngushtohet ne 2 m pjerresia shkon ne 10%.

Nga llogaritjet e kryera veme re se per $H_{uji}=0.8\text{m}$ mbi nivelin normal shkarkohet nje prurje deri ne $12.6\text{m}^3/\text{s}$, rasti kur seksioni eshte me gjeresi te bazes = 4.0m dhe pjerresi 0.6%.

Ndersa pjesa ku seksioni ngushtohet ne $B=2\text{m}$ por pjerresia rritet ne $i=10\%$ prua qe percjell rymeshpejtuesi shkon deri ne $27.1\text{m}^3/\text{s}$.

Per llogaritjet te seksionit te kanalit perdoret ekuacioni i Manningut:

$$v = \frac{1}{n} R^{2/3} S^{1/2}$$

ku:

v = shpejtesia mesatare (m/s)

R = rrezja hidraulike (m)

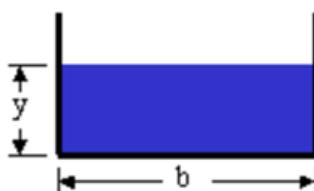
n = koeficenit i ashpersise Manning

Rrezja hidraulike llogaritet me raportin e siperfaqes se seksionit terthor me perimetrin e lagur.

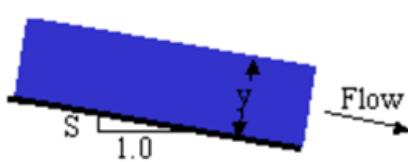
Parametri i cili ka rendesi te vecante ne kete formule eshte koeficenit i ashpersise Manning, n . Per kanalet e veshur ky koeficent varet nga cilesia e siperfaqes se veshjes. Vlerat per kallepe te ndryshme te betonit varojne nga 0.012-0.017. Meqense betonet jane relativisht te vjetra dhe pjeserisht do te nderyhet per riparimin e tyre kete koeficent ne llogaritje po e pranojme 0.017.

Me poshte po paraqesim formulat llogarite se sekssinit te kanalit dhe ne forme tabelare po i permblehdhim llogaritjet e tyre:

Cross-Section of Channel



Cut-away Side View



$$Q = VA \quad V = \frac{k}{n} R^{2/3} S^{1/2} \quad R = \frac{A}{P} \quad A = yb \quad P = 2y + b \quad F = \frac{V}{\sqrt{g y \cos(\tan^{-1} S)}}$$

3.7

Flow in Open Channels: Manning Equation

Manning's equation is used to relate the average channel (conduit) velocity to energy loss, $S_f = h_f/L$.

Manning equation (metric units: m, s)

$$V = \frac{1}{n} R_h^{2/3} S_f^{1/2} \leftrightarrow Q = \frac{1}{n} A R_h^{2/3} S_f^{1/2}$$

UNITS ?!!? Does "n" have units? Tabulated values?

Purja llogarite (l/s)	Q _{ll} =	12000.0	Purja llogarite (l/s)	Q _{ll} =	12000.0
Gjeresia e bazes (cm)	b =	400.00	Gjeresia e bazes (cm)	b =	200.00
Pjerresia tabanit te kanalit (hidraulike)	i =	0.006	Pjerresia tabanit te kanalit (hidraulike)	i =	0.1
Koeficienti i skarpates	m =	1	Koeficienti i skarpates	m =	1
Koeficienti ashpersise (Manning)	n =	0.017	Koeficienti ashpersise (Manning)	n =	0.017
Thellesia e ujit ne kanal dhene me tentativa derisa Q _{ll} =Q _p (cm)	h =	80.000	Thellesia e ujit ne kanal dhene me tentativa derisa Q _{ll} =Q _p (cm)	h =	80.00
Siperfaqja e seksionit te lagur (m ²)	S =	3.84	Siperfaqja e seksionit te lagur (m ²)	S =	2.24
Perimetri lagur (m)	P =	6.26	Perimetri lagur (m)	P =	4.26
Gjeresia e siperme e ujit (cm)	B =	560.0	Gjeresia e siperme e ujit (cm)	B =	360.0
Rrezja hidraulike	R =	0.61	Rrezja hidraulike	R =	0.53
Parametri chezy	C =	54.22	Parametri chezy	C =	52.84
Purja qe percjell kanali (l/s)	Q _p =	12628.03	Purja qe percjell kanali (l/s)	Q _p =	27133.46
Shpejtesia (m/s)	V=	3.29	Shpejtesia (m/s)	V=	12.11

7. STUDIMI TOPOGRAFIK DHE BATIMATRIX I REZERVUARIT TE LIBOFSHES DHE KURBA E VOLUMEVE

Mbi bazen e topografise dhe matjeve batimetrike te kunes se liqenit te krijuar nga diga e Libofshes eshte llogaritur volumi grumbullues i liqenit. Ne tabelen e meposhtme jane dhene volumet e liqenit per kuota te ndryshme si dhe grafiku i kesaj varesie:

Volumi	KUOTA
3711.4165	25.5
13165.26625	26
26197.13025	26.5
42254.0635	27
60887.27025	27.5
81459.54175	28
103718.3143	28.5
127377.805	29
152154.6773	29.5
178132.4025	30
205404.5958	30.5
234850.7518	31
267211.8193	31.5
302310.6758	32
340166.363	32.5
380830.0523	33
424141.1945	33.5
469905.468	34
518006.4915	34.5
568466.1953	35
618925.899	35.5
669385.6028	36

Fig. 22 Tabela e volumit grumbullues sipas kuotave ne Digen e Libofshes

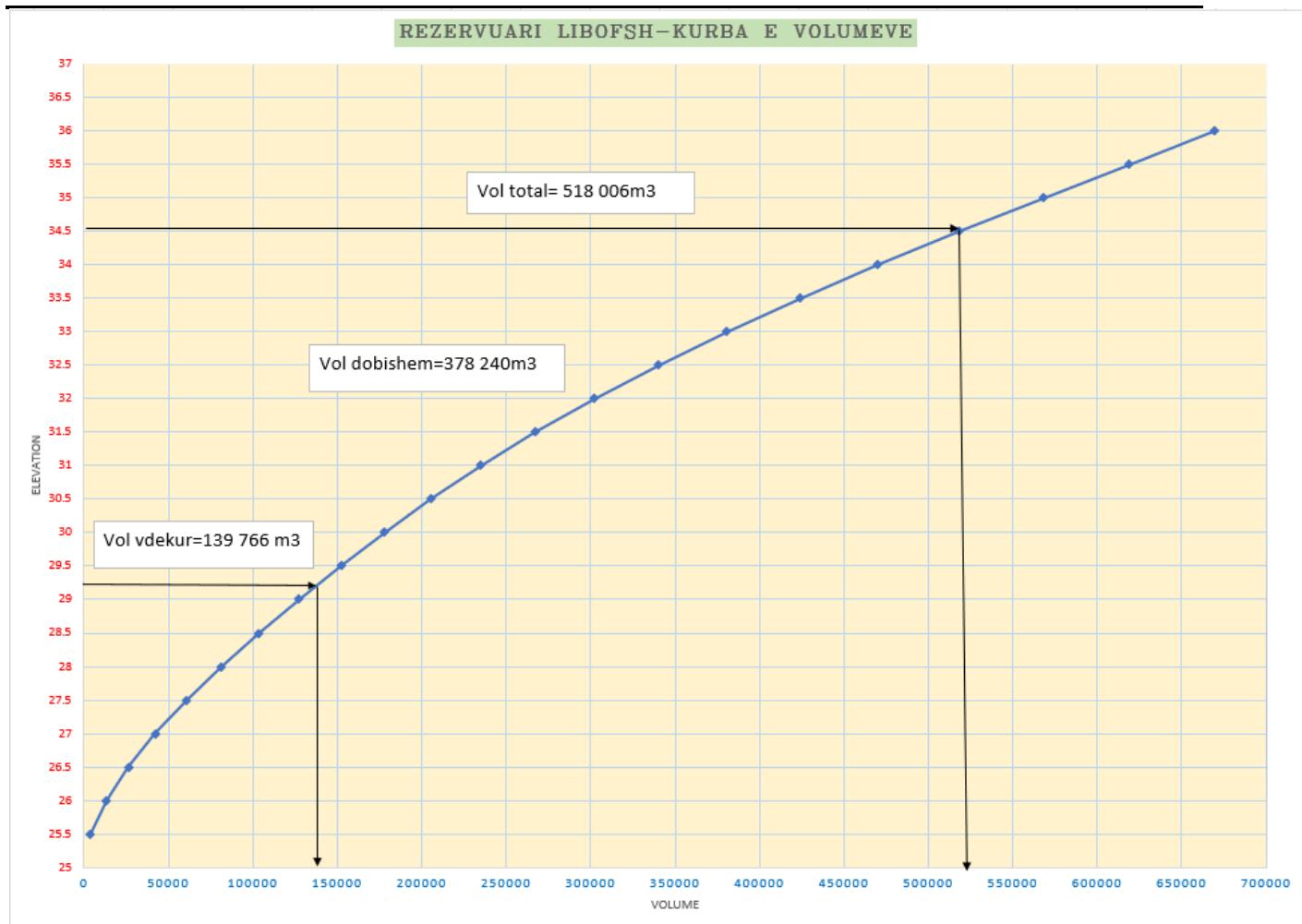


Fig. 23 Grafiku i kurbes se Volumeve

Nga grafiku veme re se per nivelin normal ne Kuoten **34.5m**, volumi grumbullues eshte **518.006m³**.

Kuota e marrjes se ujit ne rezervuar eshte llogarit nga niveli i mbushjes me aluvione per periudhen e projektuar te jetegjatesise se vepres.

- Volumi i mbushjes me aluvione (Volumi i Vdekur) eshte projektuar te jete deri ne kuoten 29.25m qe nga grafiku shohim qe i korespondon **V=139 766 m³**.
- Volumi i dobishem eshte diferenca e volumeve nga Kuota e nivelist 34.5m me kuoten e marrjes 29.25m qe i korespondon volumit **V=378 240 m³**.

7.1 MATJET DHE PAJISJET E STUDIMIT TOPOGRAFIK DHE BATIMETRIK

Pajisjet topografike qe u perdoren per studimin topografik dhe batimetrik te zones se projektit jane:

- GPS Trimble R4 (dy rovera)
- Total Station Leica 1200+
- Dron Phantom 4 RTK-DJI
- Echosounder Seafloor

Fig.19 GPS Trimble R4



Fig.24 Total Station Leica 1200+



Fig.25 Phantom 4 RTK-DJI



Fig.26 Echosounder Seafloor

About

The HydroLite-DFX™ is a portable dual frequency echosounder. The system combines both low frequency (30 kHz) and high frequency (200 kHz) transducers in one unit enabling penetration through soft sediments to detect hard bottom classification as well as detection of the surface layer. The unique design is also a helpful tool for bottom classification.

Benefits

- ▶ Portable, integrated hydrographic survey solution
- ▶ Dual frequency
- ▶ Adaptable to any vessel
- ▶ Bluetooth and serial data transfer
- ▶ Meets IP-65 standards
- ▶ Quickly export XYZ data

Scope of Supply

- ▶ HydroLite-DFX Echosounder Kit
- ▶ HydroLite Boat Mount/Pole Kit
- ▶ Rugged Shipping Case
- ▶ User Manual/ Training Manual
- ▶ 1 year support and warranty

Options

- ▶ GPS/GNSS Receiver
- ▶ Digital bar check
- ▶ Tide Gauge
- ▶ Motion Sensor

Echosounder

- ▶ Frequency: 200/30 kHz
- ▶ Beam Width: 9°/20°
- ▶ Ping Rate: 6 Hz w/ 2Hz output
- ▶ Depth Accuracy: 1cm/ 0.1% of depth
- ▶ Output formats: NMEA, ASCII, ODOM, ATLAS
- ▶ Range: 0.3 m - 200 m
- ▶ Transducer Cable: 5 m
- ▶ Power: External 12-18 vdc
- ▶ Compatibility: All Data Collectors & Aquisition Software



Sonarmite™ DFX Echosounder



Rugged Pelican-type shipping case

Seafloor Systems, Incorporated

4415 Commodity Way | Shingle Springs, CA 95682 | USA
530-677-1019 | info@seafloorsystems.com | www.seafloorsystems.com

Studimi Topografik dhe Batimetrik per zonen ku do te rehabilitohet rezervuari i Libofshes permban te gjithë informacionin e rëndësishëm topografik i cili nevojitet gjatë fazës së hartimit te projektit te zbatimit si dhe te asaj te zbatimit te punimeve.

Modelimi i terrenit permban te gjitha karakteristikat si ato natyrale ashtu edhe ato te bera nga dora e njeriut brenda zones se rilevuar

Per te kryer studimin topografik duhet te kryhet një rilevim topografik i kesaj zone (i relievit dhe kuotave te terrenit)

Softwere et qe perdorim jane:

- Autocad Civil 3D 2020
- Excel
- Albaco
- Trimble Aces
- Pix4D

- Per kryerjen e rilevimit topografik, eshte perdorur pajisja GPS Trimble te dhenat e te cilit perftohen ne kohe reale dhe zhvillohen lethesisht ne kompjuter, ne baze te modelimit topografik te terrenit.

Për matjen e pikave te rrijetit dhe te pikave detaje është përdorur metoda kinematike në kohë reale, (RTK), e cila parashikon përdorimin e marrësve me dy frekuencia, të lidhur midis tyre me radio dhe me regjistrues të dhënash të paisur me programe të posacme. Marrësi referues, që vendoset në një stacion të njojur, i transmeton pozicionin e vet dhe të dhënësat satelitore marrësit lëvizës, i cili në bazë të të gjitha informacioneve të mbledhura, llogarit në kohë reale pozicionin e vet në lidhje me stacionin referues. Metoda RTK karakterizohet nga matje të vazhdueshme fazore, që korrigohen në kohë reale dhe realizohet me anën e teknikës, që përbëhet nga jo më pak se dy marrësa GPS, nga jo më pak se dy radiomodeme dhe paisja e kontrollit për operimin me marrës GPS. Kjo teknikë siguron një saktësi shumë të lartë, pasi paisja e përdorur është dGPS (GPS diferencial me dy frekuencia).

Duke pasur parasysh qe pikat detaje jane matur duke perdorur teknologjine GPS Trimble me metoden (RTK), kjo siguron një saktësi prej 10 mm + ppm ne një reze veprimi prej 10 km, atehere dalim ne konkluzionin saktësia eshte mjaft e mire per qellimin e ketij projekti.

Perdorimin e metodes kinematike ne kohe reale (RTK) ne matjet satelitore qe jep saktësi te rendit (2cm +1cm/km)

- Me instrumentin Total Station Leica 1200+ jane kryer matje ne ato zona ne te cilat nuk ka qene e mundur qe te kryej me GPS pasi teknika e tij te ben te mundur te realizosh keto matje.
- Me teknologjine me dron Phantom 4 RTK-DJI eshte kryer rilevimi i te gjith siperfaqes ku shtrihet projekti me ane te fotografimit te gjithe siperfaqes.

DJI ka rimenduar teknologjinë e saj të dronëve nga fillimi, duke revolucionarizuar sistemet e saj për të arritur një standard të ri për saktësinë e dronëve – duke u ofruar klientëve phantom 4 RTK të dhëna të sakta centimetrike, ndërsa kërkojnë më pak pika kontrolli tokësore. Për shkak të rezolucionit të lartë, Phantom 4 RTK mund të arrijë një distancë të mostrës së tokës (GSD) prej 2,74 cm në 100 metra lartësi fluturimi. Për të siguruar që çdo Phantom 4 RTK të ofrojë saktësi të pashembullt, çdo lente e vetme e kamerës kalon përmes një procesi rigoroz kalibrimi, me parametrat e ruajtur në të dhënët e çdo imazhi, duke lejuar që softueri i përpunimit të përshtatet në mënyrë unike për çdo përdorues

Saktësia e pozicionit horizontal RTK eshte 1cm+1ppm
Saktësia e pozicionit vertikal RTK eshte 1.5cm+1ppm

- Per kryerjen e rilevimit batimetrik duhet nje bashkeveprim i GPS_it me Echo sounder te cilat jane te lidhura ndermjet tyre me fishat perkatese ne menyre qe te behet lidhja me njera tjetren.
GPS_si dhe Echosounder jane te fiksuara ne platforma te duhura te pershtatshme ne motorbarka per te realizuar matjet e duhura si ne figuren e meposhtme.



Fig.27 Pamje nga matjet batimetrike

Intervali i intenerareve te kryera per marrjen e pikave detaje ne sperfaqen e rezervuarit eshte 5-10 m pingul me aksin gjatesor te liqenit ndersa pikat nga njera tjetra cdo 5-10 m.
Pikat detaje jane mare ne menyre te tille qe te perftojme nje harte batimetrike me izoipse me barazlartesi 0.5 m.

Mbas perfimit te rezultateve te matjeve te kryera ne terren kryejme perpunimin e tyre me softet e permendura me lart per te realizuar harten topografike dixhitale mbi te cilen do te zhvillohet projekti

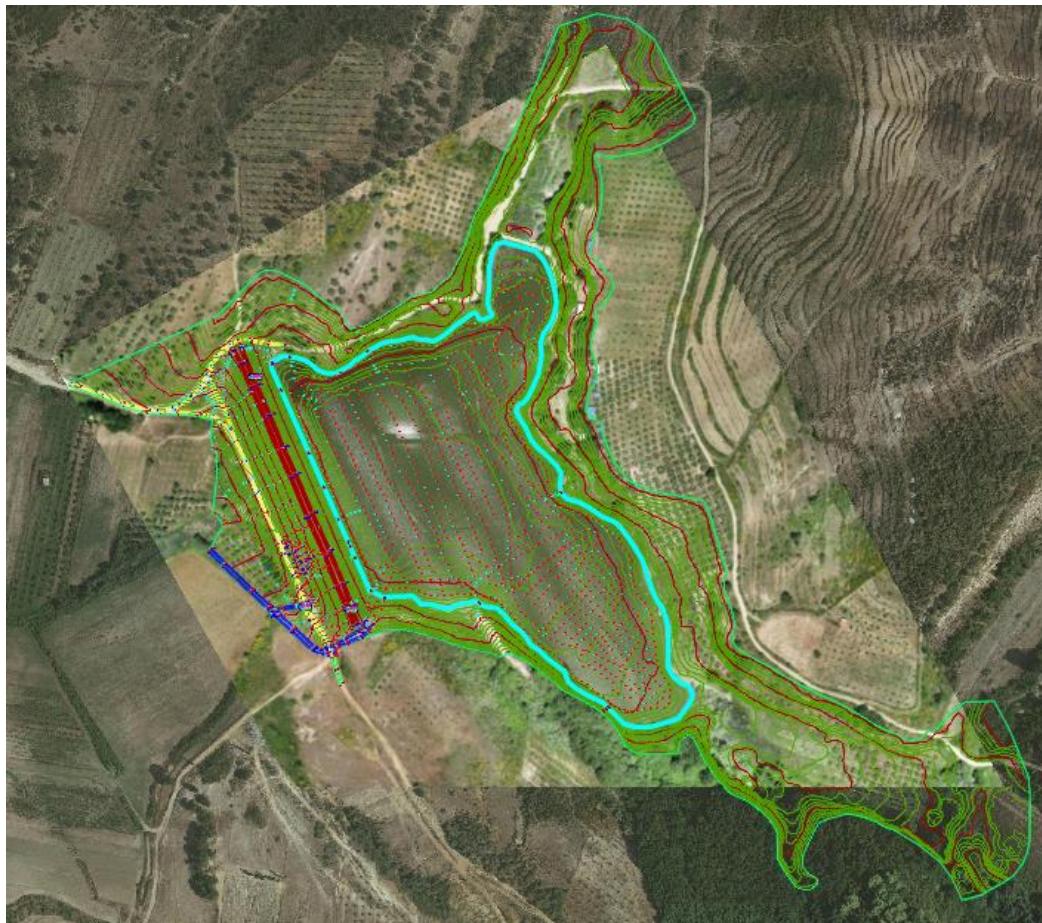


Fig.28 Harta topografike dixhitale

8. STANDARTET DHE KUSHTET TEKNIKE TE PERDORURA

- 1- KTP -2-78
- 2- KTP- 4-78
- 3- KTP -5-78

9. PREVENTIVI I PUNIMEVE

Mbi bazen e projektit te hartuar per cdo sektion dhe volumeve te punimeve te identikuara per secilen prej tyre eshte hartuar preventivi i punimeve. Mbështetur ne Manualet e cmimeve ne fuqi jane vleresuar kostot e objekteve per zerat qe gjenden ne keto manuale. Per zerat specifike qe nuk jane mundur te gjenden ne manuale jane pregatitur analiza te vecanta te ketyre zerave

PREVENTIVI i OBJEKTIT - MBROJTJE E DIGES SE REZERVUARIT LIBOFSHE						
Nr. Manual / Analize	Pershkrimi	Njesia	Sasia	Cmimi njesi [LEKE]	Vlefta [LEKE]	
1	1.Bjefi i siperm					
2	3.2 Prerje bime te vogla ø-10cm	m2	6200	14.0	86,800.0	
3	3.7 Shkulje rrjenjeve bimeve te vogla	m2	6200	34.0	210,800.0	
4	3.643 Mbjellje bari ne skarpat	m2	6200	91.0	564,200.0	
5	An-1 Prishje e veshjes me gure (kalldrem) ekzistues	m2	1550	719.0	1,114,450.0	
6	3.47/1b Rulim i siperfaqes se bjefit te siperm	m2	1550	193.0	299,150.0	
7	3.193/a Shtrese zhavor lumi t=10cm, me cilindrim	m2	1550	295.0	457,250.0	
8	3.352 Shtrim me gure (kalldrem) 25-30cm bjefi i siperm	m3	465	1,810.0	841,650.0	
9	2.37/5b Transport dheu me auto deri 10.0 km	m3	465	467.0	217,155.0	
10				Shuma 1	3,791,455.0	
11	2.Bjefi i poshtem					
12	3.89/b Germim dheu me eskavator me goma 0.25 m ³ , ne kanale gjeresi > 2 m, toke zak, kategoria III, me shk ne mjet , (zona e demtuar)	m3	650.1	332.0	215,833.2	
13	2.37/2a Transport dheu me auto deri 2.0 km	m3	361.1	191.0	68,972.2	
14	3.164 Rrafshim e ngjeshje dheu ne trup dige me cilinder me dhemb	m3	202	418.0	84,436.0	
15	3.377 Ndertim drenazhi zona e demtuar	m3	609	1,747.0	1,063,923.0	
16	2.37/5b Transport materiale te drenazhit deri ne 10.0 km	m3	337	467.0	157,379.0	
17	3.643 Mbjellje bari ne skarpat	m2	200	91.0	18,200.0	
18				Shuma 2	1,608,743.4	
19	3.Kurora					
20	3.352 Shtrim me gure (kalldrem) 20cm	m3	216	23.0	4,968.0	
21	3.211 Shtrese çakelli mbeturine kave t=20cm, perhapur e ngjeshur makineri	m2	216	904.0	195,264.0	
22	3.164 Rrafshim e ngjeshje dheu me cilinder me dhemb (zgjatim i kurores)	m3	70	418.0	29,260.0	
21				Shuma 3	229,492.0	
22	4.Rruja					

23	3.101/a	Germim dheu me ekskavator 0.25m ³ me seksion te detyruar	m ³	75	212.0	15,900.0
	2.37/5a	Transport materiale deri ne 5 km	m ⁴	41.7	319.0	13,291.7
24	1.29/1	Veshje kanali me beton t=10cm, C16/20	m ³	40.1	6,247.0	250,504.7
25	An - 19	Pusete betoni 80 x 80, h = 100 cm	cope	1	33,554.0	33,554.0
26	2.166	F V hekur betoni periodik Ø 6 - 10 mm	t	0.04	113,157.0	4,526.3
27	2.491/k	FV tub PE D200mm	m ^l	60	4,397.0	263,820.0
28	3.161/2	Rulim dhe rafshim i rruges ekzistuese	m ²	1097	23.0	25,231.0
29	3.209	Shtrim me cakell (ose zhavor) t=15cm	m ²	24.75	742.0	18,364.5
30	3.352	Shtrim i rruges me gure (kalldrem) t=30cm	m ³	250	1,810.0	452,500.0
31	3.377	Ndertim drenazhi anash rruges	m ³	12.5	1,747.0	21,837.5
32	3.654	Furnizim, vendosje tuba plastmasi ø 100	m ^l	45	444.0	19,980.0
33	An-6	Vendosje shtrim gjeotekstil ne drenazh	m ²	75	578.0	43,350.0
34	2.19	Mbushje ngjeshje dheu (bankina)	m ³	114	215.0	24,510.0
35					Shuma 4	1,187,369.6
36		5.Shkarkuesi				
37	3.2	Prerje bime te vogla ø-10cm	m ²	275	14.0	3,850.0
38	3.7	Shkulje rrenjeve bimeve te vogla	m ²	220	34.0	7,480.0
39	3.17/a	Germim dhe hedhje dheu me lopate (Pjesa e kanalit)	m ³	50	1,067.0	53,350.0
40	An-49	Prishje struktura prej betoni	m ³	13	2,366.0	30,758.0
41	3.17/a	Germime dheu ne seksion te lire me krahe,ne toke te bute,kateg.I-II, trans.k d deri 10 m (pjesa e kanalit ku vishet)	m ³	13	1,067.0	13,871.0
42	1.30/1	Veshje kanali me beton t=20cm, C20/25	m ³	11	6,499.0	71,489.0
43	2.258	Nenshtrese zhavori	m ³	8	1,355.0	10,840.0
44	1.25/p	Veshje llac cimento t=3-5cm (Shkarkuesi catastrofik)	m ³	288.6	7,308.0	2,109,088.8
45	An-2	F.V porte metalike 70x70	kg	76.57	366.0	28,024.6
46					Shuma 5	2,328,751.4
47					Shuma totale 1+2+3+4+5	9,145,811.5
48		Fondi rezerve (5%)				457,290.6
49		Totali				9,603,102.1
50		TVSH (20%)				1,920,620.4
51		Totali me TVSH				11,523,722.5

10. GRAFIKU I ZBATIMIT TE PUNIMEVE NE PROJEKTIN "MBROJTJE E DIGES SE REZERVUARIT LIBOFSHE"

GRAFIKU I ZBATIMIT TE PUNIMEVE NE PROJEKTIN "MBROJTJE E DIGES SE REZERVUARIT LIBOFSHE"						
NR.	Zerat e Punimeve	Muaji 1	Muaji 2	Muaji 3	Muaji 4	Muaji 5
NEN-OBJEKETET E PROJEKTIT						
A	PUNIME SHPYLLEZIMI					
1	Prerje bimesh, sistemim dhe mbjellje bari ne skarpate	■				
B	RIPARIM I SKARPATES SE BIEFIT TE SIPERM DHE TE POSHTEM	■	■			
1	Prishje dhe riparim i veshjes me gure(Kalldrem)	■	■			
2	Riparim i zones se Rreshkitjes	■	■			
C	RRUGA NE BIEFIN E POSHTEM DHE KURORA E DIGES		■	■		
1	Riparim i Kurores me veshje me Gure(Kalldrem)		■	■		
2	Rulim dhe rafshim i rruges ekzistuese ne biefin e Poshtem			■	■	
3	Vendosja e shtresave te Rruges			■	■	
4	Ndertim drenazhi anash rruges			■	■	
D	SHKARKUESI				■	■
1	Prishje dhe rregullim i strukture prej betoni				■	■
2	Germim dheu dhe Prerje Bimesh				■	■
E	Dorezimi i vepres se perfunduar					■

11. LITERATURA QE ESHTE PERDORUR

Te gjitha llogaritjet hidrologjike, hidraulike, te konstruksioneve te ndertimit, etj, do te bazohen ne literature kryesore te dhene si me poshte:

- Handbook of Applied Hydrology me autor Ven Te Chow
- Hidraulika dhe Hidromekanika me autor Pandi Stratoberdhë.
- Handbook Applied Hydraulics me autor Savis & Sorrenson.
- Open Channel Hydraulics me autor Ven Te Chow.
- Hydraulic Design Handbook me autor Larry W.Mays
- Standard Handbook of Engineering Calculations me autor Tyler G.Hicks.
- Engineering for Dams me autor William P.Creager.
- Geotechnical Design of supporting and piled Walls (Drainage Department - Hong Kong, 2006)
- Kushte Teknike te Projektimit te disponueshme te veprave te sistemimit te lumenjve dhe mbrojtjes nga erozioni ne vendin tone.