

ნახაზები

ს ა რ ჩ ვ გ ი

1. განმარტებითი ბარათი
2. პიდროლოგია
3. სამუშაოთა მოცულობების კრებსითი უწყისი
4. მშენებლობის ორგანიზაცია
5. მშენებლობისთვის საჭირო მასალები
6. ფოტოები
7. ნახაზები:
 - აეროფოტოგადაღება
 - №1 და №3 უბნების სიტუაციური გეგმა. გაბიონის კვეთები
 - №2 და №4 უბნების სიტუაციური გეგმა. გაბიონის კვეთები
 - №5 უბნის სიტუაციური გეგმა. გაბიონის კვეთები
 - №6 და №7 უბნების სიტუაციური გეგმა. გაბიონის კვეთები
 - გაბიონის ტიპიური კვეთები

განმარტებითი პარათი

დუშეთის მუნიციპალიტეტის სოფ.არაგვისპირში , მდ.ფოტისხევის ნაპირსამაგრი სამუშაოების I ეტაპის საპროექტო და სატენდურო დოკუმენტაცია შედგენილია შ.კ.ს “გზაკომუნკროექტი და ექსპერტიზა”-ს მიერ,თანახმად საქართველოს საავტომობილო გზების დეპარტამენტის 22.01.2013 წელს გაცემული დავალებისა.

საპროექტო უბანი მდებარეობს სოფ.არაგვისპირის ბოლო ნაწილში.იგი დასაწყისს იღებს მდ.ფოტისხევზე არსებულ ხიდიდან,რომელიც მდებარეობს საქართველოს სამხედრო გზაზე და ითვალისწინებს მისი ზემო ნაწილის გამაგრებას დაახლოებით 1კმ-ის სიგრძეზე.

ისტორიულად მდ.ფოტისხევზე ნაპირსამაგრი სამუშაოები ტარდებოდა მხოლოდ არსებული ხიდის შესასვლელ და გამოსასვლელ უბნებზე,ხოლო დანარჩენ უბნებს საერთოდ არ ექცევდა ყურადღება,რის გამოც ხევის მთელ სიგრძეზე სადაც რამოდენიმე მცირე ზომის დასახლებებია,ხშირად ხდებოდა და ხდება არსებული საავტომობილო გზის ცალკეული უბნების მთლიანად წარეცხვა,რის გამოც ადგილი ქონდა და აქვს საავტომობილო მოძრაობის ხშირ შეფერხებების.

ამჟამად პროექტით გათვალისწინებულია მხოლოდ სოფ.არაგვისპირის ფარგლებში არსებული ხიდიდან ხევის ზედა ნაწილის დაახლოებით 1კმ-ის სიგრძეზე დაზიანებული უბნების ნაპირსამაგრი სამუშაოების ჩატანება.რომელიც შეთანხმებულია როგორც ადგილობრივ ხელმძღვანელობასთან,ასევე საგზაო დეპარტამენტის წარმომადგენლებთან.

პროექტით გათვალისწინებულია სულ შვიდი უბნის საერთო სიგრძით 499 გრძ.მეტრი ნაპირსამაგრი კონსტრუქციების მოწყობა.

№1 გაბიონი ორიარუსიან ბალიშზე სიგრძით 70 გრძ.მეტრი ეწყობა ხიდის მისასვლელთან ხევი მარცხენა მხარეს.იგი აგსებს ადრე გაკეთებულ ნაპირსამაგრების შორის გამოტოვებულ უბანს და იცავს საუბრო გზას გამორეცხვისგან.

№2 გაბიონი სიგრძით 20გრძ.მ მეტრი ორიარუსიან ბალიშზე ეწყობა საუბროების გადაკვეთასთან მდ.ფოტისხევთან.ვინაიდან ხევის მიმართულება ამ ადგილას ემთხვევა გზის მიმართულებას,წყალდიდობების დროს ხდება წყლის გადადინება გზაზე.ადგილობრივი მაცხოვრებლების თხოვნით აქ კეთდება ჩამკეტი გაბიონი,რაც მომავალში გამორიცხავს წყლის გადადინებას გზაზე.

მესამე უბანი იწყება უშუალოდ ხიდის მარჯვენა დამცავი შესასვლელი კედლიდან და უერთდება ადრე გაკეთებულ ბეტონის გაბიონის კედელს.მისი სიგრძე შეადგენს 87მ. ეს ადგილი ყველაზე უფრო მეტად განიცდის გამორეცხვას და აქ დანიშნული გაძარს სამიარუსიანი გაბიონის კედლის მოწყობა რენოს ტიპის ბალიშზე.ვინაიდან ერთდროულად იგი ასრულებს ქვედა საყრდენი კედლის ფუნქციას.

№4 და №5 გაბიონის კედელი იცავს სოფლის გზის გამორეცხვისგან.პირველის სიგრძე შეადგენს 45 გრძ.მ,მეორესი 65გრძ.მ

№6 გაბიონი ასევე ორიარუსიანი სიგრძით 147 გრძ მეტრი იცავს სოფლის სასაფლაოს შემდგომი გამორეცხვისგან,რომლის დღევანდელი მდგომარეობით უკვე დიდ საშიშროებას უქმნის არსებულ საფლავებს.

№7 გაბიონი იცავს სოფლის მაცხოვრებლების საკარმიდამო ნაკვეთებს შემდგომი გამორეცხვებისგან.აქ ხევი პირდაპირ ურტყამს გამაგრებულ უბანს და უკვე საკმაოდ დიდი ტერიტორია გამორეცხილია.მისი სიგრძე შეადგენს 65გრძ.მ და ასევე ორიარუსიანია რენოს ტიპის ბალიშზე.

დასასრულს უნდა აღინიშნოს,რომ პროექტით გათვალისწინებულია გასამაგრებელი უბნების ის მინიმალური რაოდენობა,რაც განპირობებულია საორიენტაციოდ გამოყოფილი სამშენებლო თანხებიდან.

მდინარე ფოთეხევის მოკლე პიდროგრაფიული დახასიათება

მდინარე ფოთეხევი სათავეს იღებს ალევის ქედის წინამთებში, სოფელ მგლიანის დასავლეთით 0,35 კმ-ში 1280 მეტრის სიმაღლეზე და ერთვის მდ. არაგვს მარჯვენა მხრიდან სოფ. არაგვისპირთან. მდინარის სიგრძე თბილისი-სტეფანწმინდას სამანქანო ხიდამდე 8,0 კმ, საერთო ვარდნა 685 მ, საშუალო ქანობი 86%, წყალშემკრები აუზის ფართობი კი 16,3 კმ²-ია.

მდინარის სიმეტრიული ფორმის წყალშემკრები აუზი მდებარეობს ალევის ქედის სამხრეთ-აღმოსავლეთ წინამთებში. მისი წყალგამყოფის ნიშნულები იცვლება 700 მ-დან 1319 მ-მდე. აუზის გეოლოგიურ აგებულებაში მონაწილეობას იღებენ ქვიშაქვები და ძველი კონგლომერატები, რომლებიც გადაფარულია ყომრალი სუსტად არამატლარი ნიადაგებით. აუზის 45% დაფარულია ფოთლოვანი ტყით. მდინარის აუზში არსებული სოფლების მიმდებარე ტერიტორიები კი ათვისებულია სასოფლო-სამეურნეო კულტურებით.

მდინარის ხეობის ფერდობები ძლიერ დასერილია შენაკადებისა და მშრალი ხევების ხეობებით, რომლებიც განიცდიან მნიშვნელოვან ეროზიას. ეროზის შედეგად შენაკადებისა და ხევების კალაპოტებში გროვდება დიდი რაოდენობის გამოფიტული მყარი მასალა, რაც თავსხმა წვიმების პერიოდში წარმოქმნიან ღვარცოფულ ნაკადებს. მდინარე საზრდოობს თოვლის, წვიმისა და გრუნტის წყლებით. მისი წყლიანობის რეჟიმი ხასიათდება გაზაფხულის წყალდიდობით, რომელსაც ხშირად ემთხვევა წვიმებით გამოწვეული წყალმოვარდნები, შემოდგომის წყალმოვარდნებიტ და ზაფხულისა და ზამთრის წყალმცირობით.

მდინარე სამეურნეო საქმიანობაში არ გამოიყენება.

წყლისა და ღვარცოფული ნაკადის მაქსიმალური ხარჯები

მდინარე ფოთეხევი პიდროლოგიური თვალსაზრისით არ არის შესწავლილი. ამიტომ, მისი წყლის მაქსიმალური ხარჯების სიდიდეები დადგენილია მეთოდით, რომელიც მოცემულია „პაკასიის პირობებში მდინარეთა მაქსიმალური ჩამონადენის საანგარიშო ტექნიკურ მითოლებაში”.

აღნიშნული მეთოდის თანახმად, წყლის მაქსიმალური ხარჯების სიდიდეები იმ მდინარეებზე, რომელთა წყალშემკრები აუზის ფართობი არ აღემატება 300 კმ²-ს, იანგარიშება ფორმულით, რომელსაც შემდეგი სახე გააჩნია

$$Q = R \cdot \left[\frac{F^{2/3} \cdot K^{1,35} \cdot \tau^{0,38} \cdot \bar{t}^{0,125}}{(L+10)^{0,44}} \right] \cdot \Pi \cdot \lambda \cdot \delta \cdot \theta^{3/5}$$

სადაც R – რაიონული პარამეტრია. მისი მნიშვნელობა აღმოსავლეთ საქართველოს პირობებში მიღებულია 1,15-ის ტოლი;

F – წყალშემკრები აუზის ფართობია საანგარიშო კვეთში კმ²-ში;

K – რაიონის კლიმატური კოეფიციენტია, რომლის მნიშვნელობა აიღება სპეციალური რეკიდან და ჩვენ შემთხვევაში ტოლია 5,5-ის;

τ – განმეორებადობაა წლებში;

\bar{t} – მდინარის გაწონასწორებული ქანობია ერთეულებში სათავიდან საპროექტო უბნამდე;

L – მდინარის სიგრძეა სათავიდან საპროექტო კვეთამდე კმ-ში;

Π – მდინარის აუზში არსებული ნიადაგის საფარველის მახასიათებელი კოეფიციენტია. მისი მნიშვნელობა აიღება სპეციალური რეკიდან და შესაბამისი ცხრილიდან და ჩვენ შემთხვევაში მიღებულია 1-ის ტოლი;

λ – აუზის ტყიანობის კოეფიციენტია, რომლის სიდიდე იანგარიშება გამოსახულებით

$$\lambda = \frac{1}{1 + 0,2 \cdot \frac{F_t}{F}}$$

აქ F_t – აუზის ტემპ დაფრული ფართობია %-ში.

δ – აუზის ფორმის კოეფიციენტია. მისი მნიშვნელობა მიიღება გამოსახულებით

$$\delta = 0,25 \cdot \frac{B_{\max}}{B_{sas}} + 0,75$$

სადაც B_{\max} – აუზის მაქსიმალური სიგანეა კმ-ში;

B_{sas} – აუზის საშუალო სიგანეა კმ-ში. მისი მნიშვნელობა მიიღება

$$\text{დამოკიდებულებით } B_{sas} = \frac{F}{L};$$

მდინარე ფოთებევის წყლის მაქსიმალური ხარჯების საანგარიშოდ საჭირო მორფომეტრიული ელემენტების მნიშვნელობები, დადგენილი 1:25000 მასშტაბის ტოპოგრაფიული რუკის მიხედვით, ასევე ზემოთ მოყვანილი ფორმულით გაანგარიშებული 100 წლიანი, 50 წლიანი, 20 წლიანი და 10 წლიანი განმეორებადობის წყლის მაქსიმალური ხარჯების სიდიდეები, მოცემულია ქვემოთ, №1 ცხრილში.

მდინარე ფოთებევის მორფომეტრიული ელემენტები და
წყლის მაქსიმალური ხარჯები მ³/წმ-ში

ცხრილი №1

კვეთი	F კმ^2	L კმ	i კალ	λ	δ	K	მაქსიმალური ხარჯები			
							$\tau = 100$ წელს	$\tau = 50$ წელს	$\tau = 20$ წელს	$\tau = 10$ წელს
სამანქანო ხიდი	16.3	8.00	0.086	0.92	1.14	5.5	90.0	69.0	48.5	37.5

როგორც ზემოთ იყო აღნიშნული, ცალკეულ უხვნალექიან წლებში მდ. ფოთებევზე მოსალოდნელია ქვა-წყლოვანი სელური ნაკადების ანუ დვარცოფების გავლა, რაც დიდი დამანგრეველი ძალით ხასიათდება. მსგავს დვარცოფულ ნაკადებში მყარი ნატანის ზღვრული მოცულობა (მოცულობითი კონცენტრაცია) $\beta_k = 0,20 - 0,25$ აღწევს. ჩვენ შემთხვევაში ანგარიშებში მიღებულია $\beta_k = 0,20$ -ს, რაც ორფაზა ნაკადის

კონცენტრაციისთვის ტოლია $\beta_s = \frac{\beta_k}{1 + \beta_k} = \frac{0,20}{1 + 0,20} = 0,17$. აქედან, ორფაზა ნაკადის ხარჯი მეტი იქნება სუფთა წყლის ხარჯზე დაახლოებით 20%-ით. მაგალითისთვის, 100 წლიანი განმეორებადობის (1%-იანი უზრუნველყოფის) დვარცოფული ნაკადის ხარჯი ტოლი იქნება

$$Q_s = Q_w \cdot \frac{1}{1 - \beta_s} = 90,0 \cdot \frac{1}{1 - 0,17} = \frac{90,0}{0,83} = 108 \approx 110 \text{ მ}^3/\text{წმ-ის.}$$

ანალოგიურად გაანგარიშებულია დვარცოფული ნაკადის სხვა უზრუნველყოფის ხარჯები, რომელთა სიდიდეები მოცემულია №2 ცხრილში.

მდინარე ფოთებევის დვარცოფული ნაკადის მაქსიმალური ხარჯები

ცხრილი №2

უზრუნველყოფა P%	წყლის მაქსიმალური ხარჯი Q $\text{მ}^3/\text{წმ}$	დვარცოფული ნაკადის მაქსიმალური ხარჯი Q $\text{მ}^3/\text{წმ}$
1	90.0	110
2	69.0	83.5
5	48.5	58.5
10	37.5	45.5

მდინარე ფოთებევის დვარცოფული ნაკადის მაქსიმალური ხარჯები, მოცემული №2 ცხრილში, მიღებულია საანგარიშო სიდიდეებად შეიძლება საპროექტო უბანზე.

ლგარცოფული ნაკადის მაქსიმალური დონეები

მდინარე ფოთეხევის ლგარცოფული ნაკადის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეების დადგენის მიზნით, საპროექტო უბნების 1:500 მასშტაბის გეგმებიდან ამოღებული იქნა კალაპოტის განივი კვეთები, რომელთა საფუძველზე განხორციელდა ლგარცოფული ნაკადის მაქსიმალურ ხარჯებსა და დონეებს შორის $Q = f(H)$ დამოკიდებულების მრუდების აგება, რომელიც ერთმანეთთან შებმულია თითოეული უბნის ორ საანგარიშო კვეთს შორის ნაკადის პიდრავლიკური ქანობის შერჩევის გზით, ვინაიდან უბნებს შორის მანძილები არ არის დადგენილი.

კვეთში ნაკადის საშუალო სიჩქარე ნაანგარიშევია მ. სრიბნის ფორმულით, რომელიც რეკომენდირებულია ქვა-წყლოვანი ლგარცოფული ნაკადების საშუალო სიჩქარეების საანგარიშოდ და რომელიც მოცემულია პიდროლოგიურ ცნობარში „სსრ კავშირის ზედაპირული წყლის რესურსები, ტომი IX, გამოშვება I“.

აღნიშნულ ფორმულას შემდეგი სახე გააჩნია

$$V = 6,5 \cdot t^{0,67} \cdot i^{0,25} \cdot \sqrt{1-p} \text{ მ/წმ}$$

სადაც t – ნაკადის საშუალო სიღრმეა კვეთში მ-ში;

i – ნაკადის პიდრავლიკური ქანობია ორ საანგარიშო კვეთს შორის.

p – ნაკადში ნატანის წონითი კონცენტრაციაა, რომელიც იანგარიშება ფორმულით

$$p = \frac{\gamma_{my} \cdot (\gamma_{sel} - \gamma_{wy})}{\gamma_{sel} \cdot (\gamma_{my} - \gamma_{wy})}$$

აქ γ_{wy} – წყლის მოცულობითი წონაა და ტოლია 1 ტ/მ³-ია;

γ_{my} – მყარი მასის მოცულობითი წონაა და ტოლია 2,65 ტ/მ³-ის;

γ_{sel} – მყარი ნატანით გაჯერებული ნაკადის მოცულობითი წონაა. ქვა-წყლოვანი ნაკადისთვის მისი მნიშვნელობა მიიღება 1,30-დან 1,45-მდე. ჩვენ შემთხვევაში მისი სიღრმე მიღებულია 1,45 ტ/მ³-ის.

$$\text{აქედან } p = \frac{2,65 \cdot (1,45 - 1,00)}{1,45 \cdot (2,65 - 1,00)} = 0,498 \approx 0,50$$

მოცემული რიცხვითი სიღრმეების შეფანით ზემოთ მოყვანილი, ლგარცოფული ნაკადის სიჩქარის საანგარიშო ფორმულა მიიღებს შემდეგ სახეს

$$V = 4,60 \cdot t^{0,67} \cdot i^{0,25} \text{ მ/წმ}.$$

ქვემოთ, №3 ცხრილში, მოცემულია მდ. ფოთეხევის ლგარცოფული ნაკადის სხვადასხვა განმეორებადობის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეების ნიშნულები საპროექტო პირობებში.

მდინარე ფოთეხევის ლგარცოფული ნაკადის მაქსიმალური ხარჯების
შესაბამისი დონეები საპროექტო პირობებში

ცხრილი №3

განივის №	მანძილი განივებს შორის მ-ში	წყლის ნაპირის ნიშნულები მ.აბს.	ფსკერის უდაბლესი ნიშნულები მ.აბს.	ფგ.მ.დ.			
				$\tau = 100$ წელს, Q=110 მ ³ /წმ	$\tau = 50$ წელს, Q=83,5 მ ³ /წმ	$\tau = 20$ წელს, Q=58,5 მ ³ /წმ	$\tau = 10$ წელს, Q=45,5 მ ³ /წმ
უბანი №1 და №2							
№0 – ხიდი	39	–	695,50	698,00	697,70	697,20	696,90
№1		–	696,20	698,80	698,50	698,00	697,75
№2		–	697,20	699,50	699,20	698,70	698,50
№3		–	701,30	703,20	703,00	702,60	702,40
უბანი №2 და №4							
№5	64	–	715,20	717,60	717,30	716,85	716,60
№6		–	716,50	718,70	718,45	718,00	717,75
უბანი №5							
№7	–	–	733,50	735,15	734,95	734,60	734,40

უბანი №6 და №7							
№8	105	-	754.15	756.10	755.90	755.50	755.30
№9		-	757.20	759.20	759.00	758.60	758.40

ნახაზებზე, მდ. ფოთეხევის კალაპოტის განივ კვეთებზე, დატანილია 100 წლიანი და 10 წლიანი განმეორებადობის დგარცოფული ნაკადის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეების ნიშნულები.

მდინარის პიდრავლიკური ელემენტები, რომელთა საფუძველზე განხორციელდა დგარცოფული ნაკადის მაქსიმალურ ხარჯებსა და დონეებს შორის $Q = f(H)$ დამოკიდებულების მრუდების აგება, მოცემულია №4 ცხრილში.

მდინარე ფოთეხევის პიდრავლიკური ელემენტები

ცხრილი №4

ნიშნულები მ.მ.მ.	კვეთის ელემენტები	კვეთის ფართობი $\omega \text{ მ}^2$	ნაკადის სიგანე B მ	საშუალო სიღრმე h მ	ნაკადის ქანობი i	ნაკადის სიჩქარე v მ/წმ	წყლის ხარჯი Q მ ³ /წმ
<u>უბანი №1 და №2</u>							
განივი №0 – სამანქანო ხიდი							
696.00	კალაპოტი	5.60	11.2	0.50	0.0464	1.34	7.50
696.50	კალაპოტი	11.2	11.2	1.00	0.0464	2.13	23.8
697.00	კალაპოტი	16.8	11.2	1.50	0.0464	2.80	47.0
697.50	კალაპოტი	22.4	11.2	2.00	0.0464	3.39	75.9
698.00	კალაპოტი	28.0	11.2	2.50	0.0464	3.94	110
განივი №1 L=39 მ.							
696.50	კალაპოტი	3.48	11.7	0.30	0.0128	0.69	2.40
697.00	კალაპოტი	10.1	13.4	0.75	0.0194	1.42	14.3
697.50	კალაპოტი	16.8	13.6	1.24	0.0200	2.00	33.6
698.00	კალაპოტი	23.8	14.2	1.68	0.0210	2.48	59.0
698.50	კალაპოტი	30.9	14.3	2.16	0.0210	2.93	90.5
განივი №2 L=25 მ.							
697.50	კალაპოტი	4.44	14.8	0.30	0.0400	0.92	4.08
698.00	კალაპოტი	11.8	14.8	0.80	0.0330	1.69	19.9
698.50	კალაპოტი	19.6	16.5	1.19	0.0330	2.20	43.1
699.00	კალაპოტი	27.8	16.5	1.68	0.0330	2.78	77.3
699.50	კალაპოტი	36.4	17.7	2.06	0.0280	3.05	111
განივი №3 L=61 მ.							
701.60	კალაპოტი	4.80	16.0	0.30	0.0672	1.04	4.99
702.00	კალაპოტი	11.2	16.0	0.70	0.0657	1.83	20.5
702.50	კალაპოტი	19.3	16.4	1.18	0.0640	2.58	49.8
703.00	კალაპოტი	27.7	17.3	1.60	0.0628	3.16	87.5
703.50	კალაპოტი	36.4	17.3	2.10	0.0600	3.74	136
უბანი №2 და №4							
განივი №5							
715.50	კალაპოტი	4.32	14.6	0.30	0.0203	0.77	3.33
716.00	კალაპოტი	11.7	15.0	0.78	0.0203	1.47	17.2
716.50	კალაპოტი	19.4	15.8	1.23	0.0203	1.99	38.6
717.00	კალაპოტი	27.3	15.8	1.73	0.0203	2.51	68.5
717.50	კალაპოტი	35.5	17.0	2.09	0.0203	2.84	101
განივი №6 L=64 მ.							
717.00	კალაპოტი	8.90	17.8	0.50	0.0234	1.13	10.0
717.50	კალაპოტი	17.8	17.8	1.00	0.0188	1.70	30.3
718.00	კალაპოტი	27.0	18.9	1.43	0.0186	2.16	58.3
718.50	კალაპოტი	36.4	18.9	1.92	0.0172	2.58	93.9
719.00	კალაპოტი	46.0	19.7	2.34	0.0172	2.94	135

ჯბანი №5							
განივი №7							
734.00	მარჯვ.კალაპ.	7.50	15.0	0.50	0.0300	1.20	9.00
734.00	მარცხ.კალაპ.	6.50	13.0	0.50	0.0300	1.20	7.80
	Σ	14.0	28.0				16.8
734.50	მარჯვ.კალაპ.	15.2	16.0	0.95	0.0300	1.85	28.1
734.50	მარცხ.კალაპ.	14.2	18.0	0.79	0.0300	1.63	23.1
	Σ	29.4	34.0				51.2
735.00	კალაპოტი	49.9	48.0	1.04	0.0300	1.96	97.8
ჯბანი №6 და №7							
განივი №8							
754.50	კალაპოტი	6.72	19.2	0.35	0.0290	0.094	6.32
755.00	კალაპოტი	16.4	19.4	0.84	0.0290	1.69	27.7
755.50	კალაპოტი	26.4	20.5	1.29	0.0290	2.25	59.4
756.00	კალაპოტი	36.7	20.7	1.77	0.0290	2.78	102
განივი №9 L=105 მ.							
757.50	კალაპოტი	5.40	18.0	0.30	0.0286	0.84	4.54
758.00	კალაპოტი	14.5	18.3	0.79	0.0286	1.62	23.5
758.50	კალაპოტი	23.9	19.4	1.23	0.0294	2.19	52.3
759.00	კალაპოტი	33.6	19.6	1.71	0.0294	2.73	91.7

კალაპოტის მოსალოდნელი ზოგადი გარეცხვის სიღრმე

მდინარე ფოთებევი ჰიდროლოგიური თვალსაზრისით არ არის შესწავლილი. არ არის შესწავლილი მისი კალაპოტური პროცესებიც. ამიტომ, მისი კალაპოტის მოსალოდნელი ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიღრმის სიღიდე დადგენილია გ. შამოვის მეთოდით, რომელიც გამოიყენება იმ შემთხვევაში, როდესაც მდინარეს ან ხევს წყალმოვარდნის პერიოდში მოაქვს დიდი რაოდენობის მყარი მასალა.

აღნიშნული მეთოდის თანახმად კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის საშუალო სიღრმე იანგარიშება შემდეგი ფორმულით

$$H = \left(\frac{Q_{1\%}}{B \cdot \sqrt{g \cdot d_{sash}}} \right)^{0.857} \cdot d_{sash}^{0.167} \quad \text{გ}$$

სადაც $Q_{1\%}$ – მდინარის 1%-იანი უზრუნველყოფის დვარცოფული ნაკადის მაქსიმალური ხარჯია, რაც ჩვენ შემთხვევაში ტოლია $110 \text{ მ}^3/\text{წ-ის}$;

g – სიმძიმის ძალის აჩქარებაა.

d_{sash} – მდინარის კალაპოტის ამგები მყარი მასალის საშუალო დიამეტრია. მისი სიღიდე იანგარიშება გამოსახულებით

$$d_{sash} = 4.5 \cdot i^{0.9} \quad \text{გ}$$

აქ i – ნაკადის ჰიდრავლიკური ქანობია, რაც ყველა უბნის ქანობის გასაშუალოებით მიღებულია $0,0314$ -ის ტოლი. აქედან $d_{sash} = 0,20 \text{ მ-ს}$;

მოცემული რიცხვითი სიღიდეების შეყვანით ზემოთ მოყვანილ გამოსახულებაში, მიიღება მდ. ფოთებევის კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის საშუალო სიღრმე $2,47 \text{ მეტრის}$ ტოლი. კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიღრმე მიიღება დამოკიდებულებით

$$H_{max} = 1,6 \cdot H_s \quad \text{გ}$$

მოყვანილი გამოსახულების შესაბამისად, მდ. ფოთებევის კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიღრმე ტოლია $3,95 \approx 4,00 \text{ მ-ის}$.

კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიღრმე ($H_{max} = 4,00 \text{ გ}$) უნდა გადაიზომოს მდ. ფოთებევის 100 წლიანი განმეორებადობის დვარცოფული ნაკადის მაქსიმალური ხარჯის შესაბამისი დონის ნიშნულიდან ქვემოთ.

დუშეთის მუნიციპალიტეტის სოფ. არაგვისპირეთში მდ.ფოტისხევის ნაპირსამაგრი სამუშაოების I ეტაპის საპროექტო დოკუმენტაციის შედგენა
სამუშაოთა მოცულობების კრებსითი უწყისი

№	სამუშაოთა დასახელება	განზ	გაბიონები							გოლიანად	გეოტენ
			№1	№2	№3	№4	№5	№6	№7		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
1	ნაპირსამაგრი ონსტრუქციის ტიპი	ტიპი	II	II	I	II	II	II	II		
2	მდებარეობა		მარც	მარჯ	მარჯ	მარჯ	მარც	მარჯ			
3	კონსტრუქციის სიგრძე	გრძ.მ	70	20	87	45	65	147	65	499	
4	მე-III კატ. რუნტის ჯგ. გრუნტის დამუშავება ბულდოზერით მოგროვება 30 გრძ.მ-ზე დატვირთვა ავტ-ზე ექსკავატორით V-0,5მ3 ზიდვა - 1 კბ	მ3	140	20	250					410	
5	გაბიონის მოსაწყობად ტერიტორიის მოშანდაკება ბულდოზერით	მ2/მ3	280/84	80/24	350/105	176/53	256/77	588/176	256/77	1986/596	
6	მაკაფერის რენოს ლეიბების შექენა ზომით 4X2X0,28 წონით 1,659 კბ. V 2,24მ3	ცალი / მ3	35/78,4	10/22,4	44/97.44	23/50.4	33/72.8	74/164.64	33/72.80	252/558.88	
7	რენოს ლეიბების შესავსებად ქვის შეგროვება ხელით, ჩატვირთვა ხელით ექსკავატორის ჩამჩაში V-0,5მ3, დატვირთვა ავტ-ზე, ზიდვა - 20 კბ	მ3	78.4	22.4	98.6	51.5	74	165.8	74	564.7	
8	ლეიბების გადასაბმელი უქანგავი მავთული დ-2,2მ - 1,659 კბ.	კბ	58	16.6	73	38	54.8	122.8	54.8	418.2	
9	რენოს ლეიბების მონტაჟი, ბლოკების ერთმანეთთან დამაგრება უქანგავი მავთულით, ქვების ჩაწყობით ხელით, სწორებით, სახურავის დაყენებით	ცალი / მ3	35/78,4	10,22,4	44/98,6	23/51,5	33/74	74/168,5	33/74	252/564,7	
10	ლეიბების ნაწილურების დამაგრება ხის დამაგრება ხის კოლებით თითო ლეიბზე 4 ცალი	მ3								1	ზიდვა 15 კბ

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
11	„მაკაფერი“ ტიპის გაბიონის ყუთების შეძენა ზომით 2X1X1 წონა ერთის - 17,0კგ.	ცალი	104	29	130	67	97	220	97	744	
	1,5X1X „-“ 12,8 კგ	ცალი			86					86	
12	ყუთების შესავსებად რიყის ქვის შეგროვება ხელით, მდინარის კალაპოტში ჩატვირთვა ხელით ექსპაგატორით V-0,5მ3 ჩამშაში დატვირთვა ავტ-ზე, ზიდვა 20კგ 2X1X1	მ3	208	58	260	134	194	440	194	1488	
	1,5X1X1	მ3			129					129	
13	ყუთების გადასაბმელი უქანგავი მავთული დ-2,2მმ თითო ბლოკზე: 2X1X1-ზე - 1,02 კგ.	კგ	106.1	29.6	131.6	68.3	98.9		98.9	757.9	824
	1,5X1X1-ზე - 0,768 კგ	კგ			66					66	
14	მაკაფერის ყუთების ზომებით 2X1X1-ზე მონტაჟი, ბლოკების ერთმანეთოან გადაბმა, ქვის ჩატვირთვა ხელით, მოსწორებით, სახურავის დაყენებით დამაგრებით 2X1X1	ცალი /მ3	104/208	29/58	129/258	67/134	97/194	220/440	97/194	743/1486	
	1,5X1X1	ცალი /მ3			86/129						
15	გაბიონის კედლის უკანა მხარის შევსება ადგილობრივი ხრეშოვანი გრუნტით, დატვირთვა ექსპაგატორით V-0,5მ3 ზიდვა - 1კგ-ზე	მ3	48	20	35	30	50	100	50	333	

შეადგინა

/შეკავიდე/

შეამოწმა

/გაგნიძე/

მშენებლობის ორგანიზაცია

მშენებლობის დაწყებამდე საჭიროა ადგილზე დასაწყოებული იქნას ყველა საჭირო სამშენებლო მასალები და მექანიზმები.

ასევე საჭიროა წინასწარ განისაზღვროს მაქსიმალური სამუშაო დღის მშენებლობის ტემპი, დღის სინათლის მთელ ხანგრძლივობაზე.

ყოველივე ეს საჭიროა, რათა მშენებლობა ვაწარმოოთ ამინდის გრძელვადიანი პროგნოზის გათვალისწინებით, რათა წვიმიანი ამინდის შემთხვევაში პროგნოზირება მოვარდნილი დგარცოფის სიდიდეზე შეუძლებელია.

შესაბამისად წვიმიან ამინდში სამუშაოები არ უნდა ვაწარმოოთ.

მშენებლობა უნდა ვაწარმოოთ მოქმედი სტანდარტების, ნორმების, ინსტრუქციების და რეკომენდაციების სრული დაცვით.

Снип 2.05.02-85

Снип 3.06.03-85

Всн 24-88

შრომის ნაყოფიერების გაზრდისა და მშენებლობის სამუშაოების ხანგრძლივობის მაქსიმალური შემცირების მიზნით, საჭიროა სამუშაოს კომპლექსური მექანიზმებით და სპეციალიზირებული ბრიგადების საშუალებით წარმოება.

პრ. აგტორი

/გ.გაგნიძე/

მშენებლობის საჭირო მასალები და მათი რაოდენობები

Nº	დასახელება	განზომილება	რაოდენობა	შენიშვნა
1	მაკაფერის რენოს ტიპის ბალიში ზომით 4X2X0.28	ცალი	252	
2	მაკაფერის ყუთები ზომით 2X1X1 1.5X1X1	ცალი ცალი	744 86	
3	გადასაბმელი უჟანგავი მავთული d-2,2მმ	პბ	1100	
4	რენოს ბალიშების და მაკაფერის ყუთების შესავსები ქვა	პ3	2182,0	
5	ნაპირსამაგრის უკან ხრეშოვანი გრუნტის მიყრა	პ3	333	

შეადგინა /შუპაკიძე/

შეამოწმა /გაგნიძე/

7. ნახაზები:

- აეროფოტოგადაღება
- №1 და №3 უბნების სიტუაციური გეგმა. გაბიონის კვეთები
- №2 და №4 უბნების სიტუაციური გეგმა. გაბიონის კვეთები
- №5 უბნის სიტუაციური გეგმა. გაბიონის კვეთები
- №6 და №7 უბნების სიტუაციური გეგმა. გაბიონის კვეთები
- გაბიონის ტიპიური კვეთები