

ჰიდროლოგიური კვლევის ანგარიში

მარტვილის მუნიციპალიტეტი, სოფ. კირველი ბალდა,

ნაკვ. №41.12.37.048, “გაღდის კანიონი”-ში

სავახმავლო-საბაზო წილის საპროექტო

ტერიტორიის წინასარი საინჟინერო გეოლოგიური

შევასება

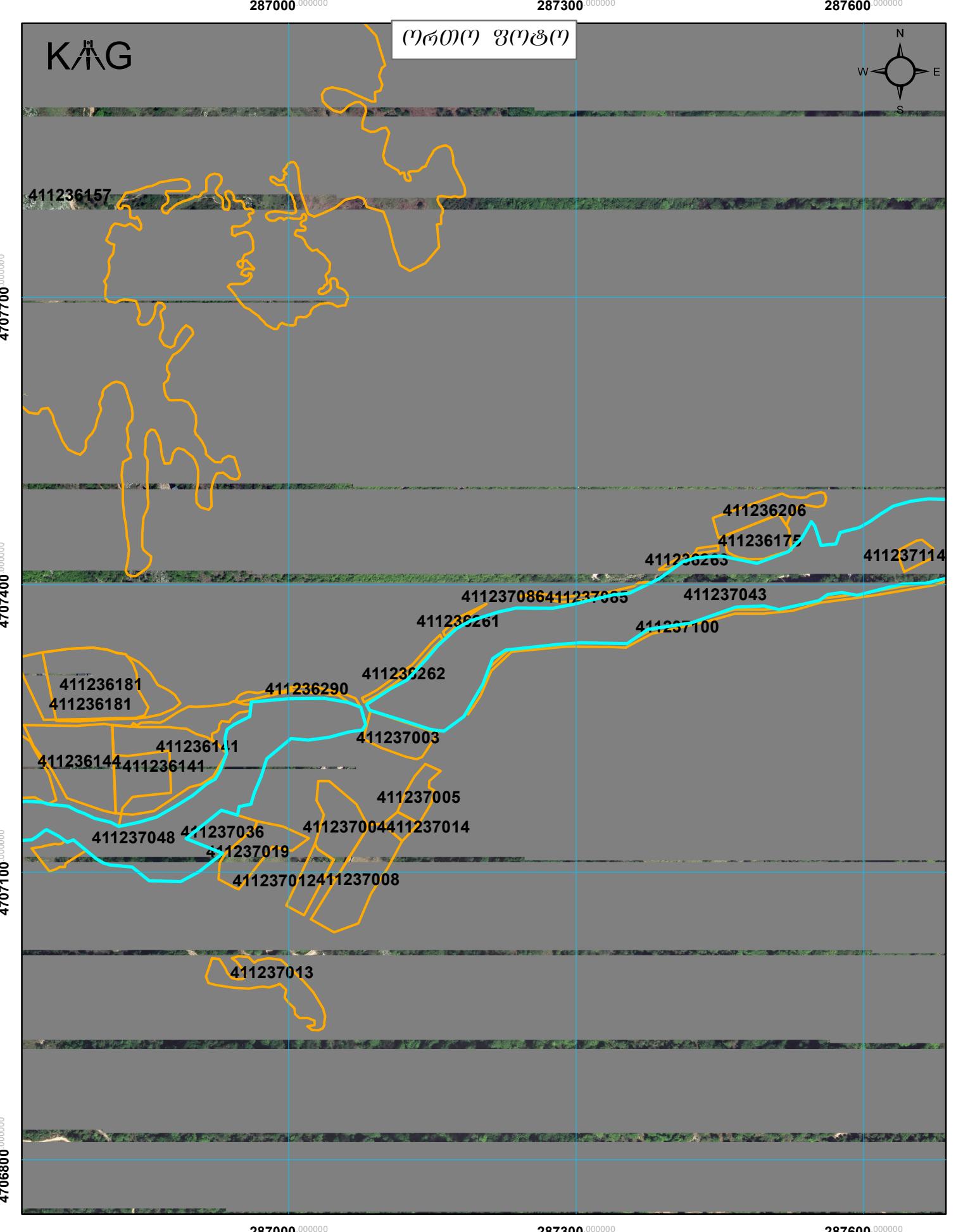
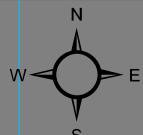
287000.000000

287300 000000

287600 000000

KAG

მომი ვოტო



მთა: მარტვილის რ-60, გალის კანონის გუნდის მებლი.

ს.კოდი 41.12.37.048 / 41.12.37.043

დაინტერესებული პირი: შ.კ.ს მძსტრიმაზე

ს/კ 405376025

გასტაგი: 1:5000

შ.კ.ს "3.მ.ბ ბრუკი"
საქართველო. თბილისი. მთაწმინდის ქუჩა №4

Email:groupkmg@yahoo.com
Mob: 577 60 17 98

LTD " K.M.G Group
N4 Mtkvari St.Tbilisi, Georgia,

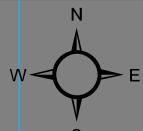
287000.00000

287300 000000

287600 000000

KAG

მომი ვოტო



4707700 000000

4707400 000000

4707100 000000

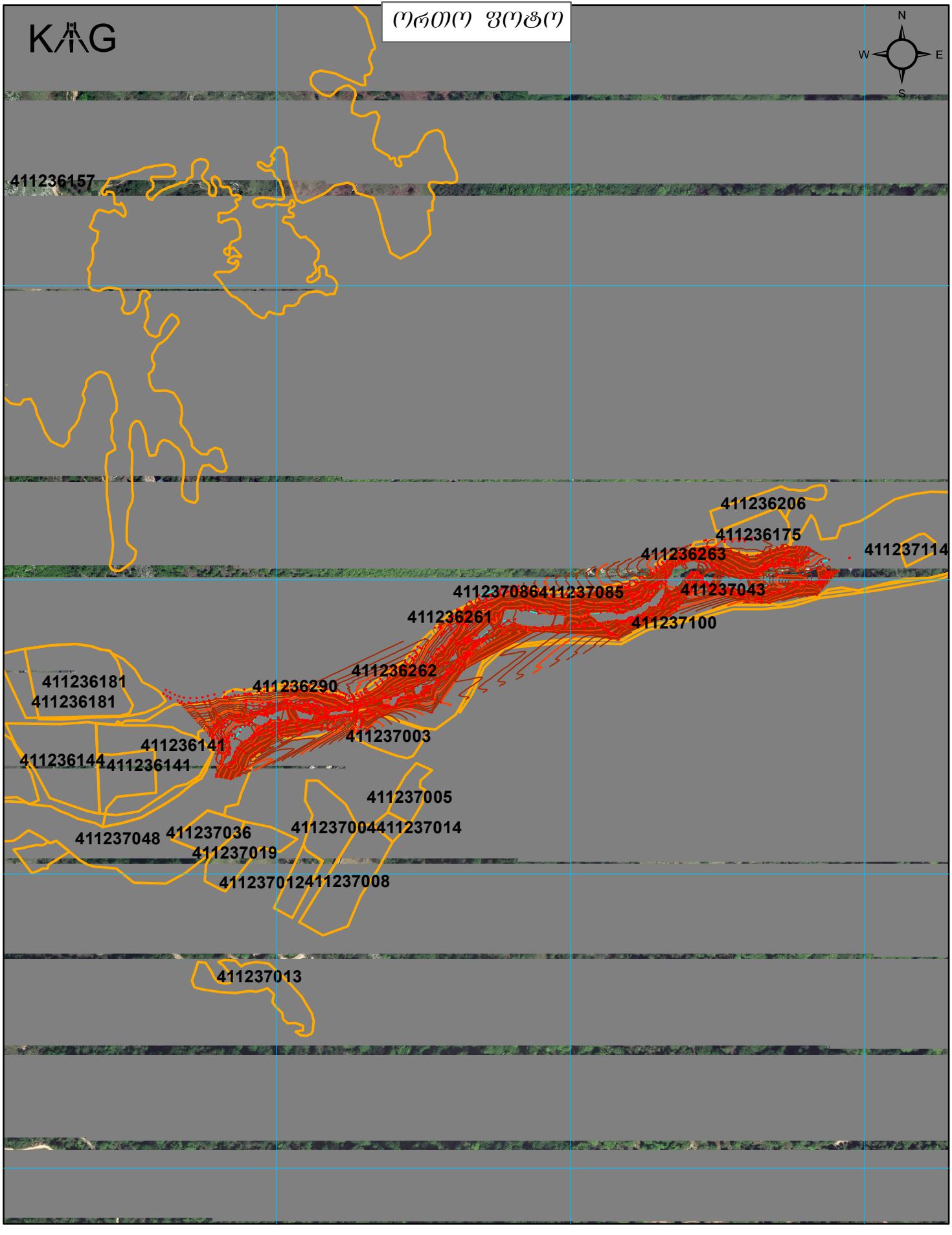
4706800 000000

4707700 000000

4707400 000000

4707100 000000

4706800 000000



მთს: მარტვილის რ-60, გალის კანიონის გუედის მებღლი.

ს.კოდი 41.12.37.048 / 41.12.37.043

დაინტერესებული პირი: შ.კ.ს მძსტრიაზავია

ს/კ 405376025

გასტაგი: 1:5000

შ.კ.ს "3.მ.ბ ბრუნი"
საქართველო. თბილისი. მთკვრის ქაჩა №4

Email:groupkmg@yahoo.com
Mob: 577 60 17 98

LTD " K.M.G Group
N4 Mtkvari St.Tbilisi, Georgia,

მდინარე აბაშას მოკლე ჰიდროგრაფიული დახასიათება

მდინარე აბაშა სათავეს იღებს ასხის მასივის სამხრეთ-დასავლეთ განშტოებაზე არსებული წეველდას ქედის სამხრეთ-აღმოსავლეთ ფერდობზე 1700 მეტრის სიმაღლეზე და ერთვის მდ. ტებურს მარცხნი მხრიდან მისი შესართავიდან 6,5 კმ-ზე. მდინარის მთლიანი სიგრძე 66 კმ, საერთო ვარდნა 1589 მეტრი, საშუალო ქანობი 24,1%, წყალშემკრები აუზის ფართობი 350 კმ², აუზის საშუალო სიმაღლე კი 320 მეტრია. მდინარეს ერთვის 126 შენაკადი ჯამური სიგრძით 353 კმ. შენაკადებიდან ყველაზე დიდია მდ. ტარჩენი სიგრძით 16 კმ.

მდინარის ასიმეტრიული ფორმის აუზი მდებარეობს მდ. ტებურისა და ცხენისწყლის აუზებს შორის. სათავიდან სოფ. ბობოთამდე მდინარის აუზი მდებარეობს სამეგრელოს ქედის გორაკ-ბორცვიან ზონაში, რომელიც მთიანი რელიეფით ხასიათდება. აქ ცალკეული მთების სიმაღლე 1000-1500 მეტრს აღწევს. წყალგამყოფის ქედები შედარებით გლუვი მოხაზულობებით გამოირჩევა. მათი ფერდობები ციცაბო და მდინარის კალაპოტან ჩამონგრეულია.

აუზის მთიანი ზონის გეოლოგიურ აგებულებაში მონაწილეობას იღებენ კირქვები, რომლებიც ღრმა ბზარებით და კარსტული ძაბრებით ხასიათდება. კარსტული ბზარებიდან სოფელ ბალდას, ინხეურის და ლებაჩეს ტერიტორიებზე გამოედინება მიწისქვეშა წყლები მდლავრი წყაროების სახით. ძირითადი ქანები გადაფარულია კირქვის ნატეხების შემცველი თიხენარი ნიადაგებით. აუზის მთიან ზონაში ძირითადად გავრცელებულია ხშირი ფოთლოვანი ტყე, რომელიც ქვემოთ იცვლება სასოფლო-სამეურნეო კულტურებით.

მდინარის ხეობა სათავიდან სოფ. ბალდამდე V-ებს ფორმისაა, ქვემოთ კი ტრაპეციული. ხეობის ფერდობები, რომელთა დახრა 10-30⁰, ცალკეულ აღგილებზე კი 40-60⁰-ია, ერწყმიან მიმდებარე ქედების კალთებს. მდინარეს ტერასები გააჩნია სოფ ბალდადან ქვემოთ. ტერასების სიგანე 0,3-1 კმ, სიმაღლე კი 5-6 მეტრია. მდინარის ჭალა გვევდება შესა და ქვემო დინებაში. ჭალის სიგანე 50-100 მეტრს არ აღემატება. წყალდიდობისა და წყალ მოვარდნების პერიოდში მდინარის ჭალა იფარება 2-3 მეტრის სიმაღლის წყლის ფენით. მდინარის კალაპოტი ზომიერად კლაკნილი და სათავეებში ძირითადად დაუტოტავია. ნაკადის სიგანე იცვლება 3-დან 10 მეტრამდე, სიღრმე 0,2-დან 1,0 მეტრამდე, ხოლო სიჩქარე 1-1,4 მ/წმ-დან 0,5-0,7 მ/წმ-დან.

მდინარე ძირითადად საზრდოობს წვიმისა და გრუნტის წყლებით. მისი წყლიანობის რეჟიმი ხასიათდება წყალმოვარდნებით მთელი წლის განმავლობაში. წყალმოვარდნებს შორისი პერიოდი აღინიშნება სხვადასხვა დროს, მაგრამ ყველაზე ხშირად ზამთრის პერიოდში. მდინარეზე ყინულოვანი მოვლენები წანაპირების სახით ფიქსირდება მხოლოდ სათავეებში.

მდინარე გამოიყენება სოფლის წისქვილების სამუშაოდ და ენერგეტიკული დანიშნულებით. მასზე ფუნქციონირებს აბაშის ჰიდროელექტროსადგური დაღგმული სიმძლავრით 1,12 მგვტ.

ამჟამად, სოფელ პირველი ბალდის მიმდებარე ტერიტორიაზე, მდინარის განიონისებურ ხეობაში გათვალისწინებულია ტურისტული ბილიკების მოწყობა. აღნიშნულ უბნამდე მდინარის სიგრძე 11,2 კმ, საერთო ვარდნა 1418 მეტრი, საშუალო ქანობი 127%, წყალშემკრები აუზის ფართობი 73,1 კმ², აუზის საშუალო სიმაღლე კი 960 მეტრია.

პლიმატი

მდინარე აბაშას აუზის კლიმატური დახასიათება შედგენილია საპროექტო უბნის უშუალო სიახლოვეს არსებული მარტვილის მეტეოროლოგიური სადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების საფუძველზე. აღნიშნული მეტეოროლოგიური სადგურის მონაცემებით, აქ მზის ნაოების ხანგრძლივობა მოედი წლის განმავლობაში

მაღალია და მისი საშუალო წლიური სიდიდე 1800-დან 2200 საათამდე იცვლება. ჯამობრივი რადიაციაც, რომლის სიდიდე 110-130 კგალ/სმ²-დან შორის მერყეობს, საქმაოდ მაღალია.

მზის რადიაციასთან უშუალო კავშირშია კლიმატური პირობების მაფორმირებელი ერთ-ერთი ძირითადი ფაქტორი – ჰაერის ტემპერატურა, რომლის საშუალო თვიური, წლიური და ექსტრემალური მნიშვნელობები, აღნიშნული მეტეოროლოგიური სადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №1 ცხრილში.

ჰაერის ტემპერატურის საშუალო თვიური, წლიური და
ექსტრემალური სიდიდეები t°C

ცხრილი №1

მეტსადგური	ტემპერატურა	I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	წელი
მარტვილი	საშუალო	4.9	5.3	8.1	12.4	17.1	20.2	22.2	22.5	19.3	15.5	10.9	7.2	13.8
	აბს.მაქსიმუმი	22	25	32	35	35	39	40	39	39	33	29	25	40
	აბს.მინიმუმი	-18	-15	-12	-4	1	6	10	10	4	-3	-14	-15	-18

წაყინვები, ანუ საშუალო დღე-დღემური დადებითი ტემპერატურების ფონზე ჰაერის გაცივება 0°C-ზე ქვემოთ, საშუალოდ იწყება დეკემბერში და მთავრდება მარტის ბოლოს.

წაყინვების დაწყებისა და დასრულების თარიღები, ასევე უყინვო პერიოდის ხანგრძლივობა დღეებში, იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №2 ცხრილში.

წაყინვების დაწყებისა და დასრულების თარიღები და უყინვო პერიოდის
ხანგრძლივობა დღეებში

ცხრილი №2

მეტსადგური	წაყინვების თარიღი						უყინვო პერიოდი დღეებში		
	დასაწყისი			დასასრული			საშუალო	უმცირესი	უდიდესი
	საშუალო	ნაადრე ვე	გვიანი	საშუალო	ნაადრე ვე	გვიანი			
მარტვილი	11.XII.	–	–	28.III.	–	–	257	–	–

ნიადაგის ზედაპირის ტემპერატურა, რომელიც დამოკიდებულია ნიადაგის ტიპზე, მის მექანიკურ შემადგენლობაზე, სინოტივეზე, მის დაცულობაზე მცენარეული საფარით ზაფხულში და ოვენტის საფარის სიმაღლეზე ზამთარში, ითვალისწინებს ნიადაგის ზედაპირის რამდენიმე მმ-იანი სისქის ტემპერატურას. მისი მაჩვენებლები მჭიდრო კავშირშია ჰაერის ტემპერატურის სიდიდეებთან. ამასთან, მისი საშუალო წლიური მაჩვენებელი, საკვლევ ტერიტორიაზე, 1-1,5°-ზე მეტად აღემატება ჰაერის ტემპერატურის საშუალო წლიურ სიდიდეს.

ნიადაგის ზედაპირის საშუალო თვიური, წლიური, საშუალო მაქსიმალური და საშუალო მინიმალური მნიშვნელობები, იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №3 ცხრილში.

ნიადაგის ზედაპირის საშუალო თვიური, წლიური, საშუალო მაქსიმალური და
საშუალო მინიმალური ტემპერატურები t°C

ცხრილი №3

მეტსადგური	ტემპერატურა	I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	წელი
მარტვილი	საშუალო	4	4	8	14	21	25	26	26	22	16	10	6	15
	საშ.მაქსიმუმი	11	12	19	27	37	42	42	41	36	29	19	12	27
	საშ.მინიმუმი	-1	-1	2	6	11	15	18	18	14	9	4	1	8

ნიადაგის ზედაპირის წაყინვების დაწყებისა და დასრულების საშუალო თარიღები, ასევე უყინვო პერიოდის ხანგრძლივობა დღეებში, იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №4 ცხრილში.

ნიადაგის ზედაპირის წაყინვების დაწყებისა და დასრულების
საშუალო თარიღები და უყინვო პერიოდის ხანგრძლივობა
დღეებში

ცხრილი №4

მეტსადგური	წაყინვის საშუალო თარიღი		უყინვო პერიოდის ხანგრძლივობა დღეებში
	პირველი შემოდგომაზე	საბოლოო გაზაფხულზე	
მარტვილი	27.XI.	6.IV.	234

ატმოსფერული ნალექები, რომლებიც წარმოადგენენ კლიმატური და ჰიდროლოგიური რეჟიმის მაფორმირებელ ერთ-ერთ ძირითად ელემენტს, საკვლევ ტერიტორიაზე საკმაო რაოდენობით მოდის.

ატმოსფერული ნალექების საშუალო თვიური რაოდენობა და წლიური ჯამი, იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №5 ცხრილში.

ნალექების საშუალო თვიური რაოდენობა და წლიური ჯამი მმ-ში

ცხრილი №5

მეტსადგური	I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	წელი
მარტვილი	202	193	172	118	100	148	172	174	207	191	191	171	2039

ჰაერის სინოტივე ერთ-ერთი მნიშვნელოვანი კლიმატური ელემენტია. მას უმთავრესად სამი სიდიდით ახასიათებენ, ესენია: წყლის ორთქლის დრეკადობა ანუ აბსოლუტური სინოტივე, შეფარდებითი სინოტივე და სინოტივის დეფიციტი. პირველი ახასიათებს ჰაერში წყლის ორთქლის რაოდენობას, მეორე – ჰაერის ორთქლით გაფართვის ხარისხს, ხოლო მესამე – მიუთითებს შესაძლებელი ორთქლების სიდიდეზე.

ჰაერის სინოტივის მაჩვენებლების საშუალო თვიური და წლიური სიდიდეები იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №6 ცხრილში.

ჰაერის სინოტივის საშუალო თვიური და წლიური სიდიდეები

ცხრილი №6

მეტსადგური	ტენისონბა	I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	წელი
მარტვილი	აბსოლუტური მმ-ში	6.1	6.0	6.8	9.1	13.5	18.2	21.4	21.6	17.4	12.2	8.8	6.6	12.3
	შეფარდებითი %-ში	70	69	69	68	72	76	81	80	80	74	69	67	73
	დეფიციტი მმ-ში	3.4	3.8	4.4	6.4	7.3	7.4	6.1	6.6	5.7	5.7	5.1	4.4	5.5

იმავე მეტეოროლოგიური სადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, ოველის საფარი საშუალო წნდება დეკმბერში და ქრება მარტში.

ოველის საფარის გაჩენისა და გაქრობის თარიღები, იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №7 ცხრილში.

თოვლის საფარის გაჩენისა და გაქრობის თარიღები

ცხრილი №7

მეტსადგური	თოვლიან დღეთა რიცხვი	თოვლის საფარის გაჩენის თარიღი			თოვლის საფარის გაქრობის თარიღი		
		საშუალო	ნაადრევი	გვიანი	საშუალო	ნაადრევი	გვიანი
მარტვილი	18	31.XII	—	—	12.III	—	—

რაიონში ქრის ყველა მიმართულების ქარი, მაგრამ გაბატონებულია აღმოსავლეთის და დასავლეთის მიმართულების ქარები, რაც განპირობებულია მდინარეების ხეობების მიმართულებით და კოლხეთის დაბლობზე დასავლითიდან შემოჭრილი ჰაერის მასებით.

ქარების მიმართულებები და შტილების რაოდენობა იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №8 ცხრილში.

ქარების მიმართულება და შტილების რაოდენობა %-ში წლიურიდან

ცხრილი №8

მეტსადგური	წ	ჩა	ძ	სა	ს	სდ	დ	ჩდ	შტილი
მარტვილი	7	7	29	5	8	8	31	5	30

ქარის საშუალო თვიური და წლიური სიჩქარეები, იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №9, ხოლო ქარის სხვადასხვა განმეორებადობის მაქსიმალური სიჩქარეები №10 ცხრილში.

ქარის საშუალო თვიური და წლიური სიჩქარე მ/წმ-ში

ცხრილი №9

მეტსადგური	ფლიუგერის სიმაღლე	I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	X	XI	XII	წელი
მარტვილი	11 მ.	2.1	1.9	2.7	2.5	1.8	1.3	1.3	1.1	1.2	1.4	2.5	2.1	1.8

ქარის მაქსიმალური სიჩქარეები მ/წმ-ში

ცხრილი №10

მეტსადგური	ქარის მაქსიმალური სიჩქარე (მ/წმ) შესაძლებელი ერთჯერ				
	1 წელში	5 წელში	10 წელში	15 წელში	20 წელში
მარტვილი	33	42	46	48	50

რაიონში ღრუბლიანობა საკმაოდ მაღალია. საშუალო, წლის განმავლობაში, ცის თაღის 50-65 % დაფარულია ღრუბლებით. ღრუბლიანობა ყველგან მეტია ზამთარში, ნაკლებია ზაფხულში. საერთო ღრუბლიანობის მიხედვით მოღრუბლული დღეები 100-170-ს, ხოლო მინიმალური კი 40-65 შორის იცვლება. ელჭექი საქართველო ხშირი მოვლენაა – 30-45 დღე წლიური დანართში. ცალკეულ წლებში უფრო მეტია და 70-ს უახლოვდება. ელჭექი აქ უმთავრესად წლის თბილ პერიოდში იცის (თვეში 5-12 დღე). იშვიათად ელჭექი ზამთარშიც აღინიშნება. ნელჭექისაგან განსხვავებით სეტემბერი მხოლოდ წლის თბილ პერიოდში იცის, ყველაზე ხშირია მაის-ივნისში. სეტემბერი დღეთა რიცხვი 1-2 დღეს არ აღემატება. ცალკეულ წლებში სეტემბერი ფიქსირდება.

წყლის მაქსიმალური ხარჯები

მდინარე აბაშას ჩამონადენი წყვეტილად შეისწავლებოდა სხვადასხვა დროს და სხვადასხვა კვეთებში – აბაშის სათავე ნაგებობის ზევით 6 წლის (1929-34 წწ) და ქ. აბაშაში 22 წლის (1913-34 წწ) განმავლობაში. ქალაქ აბაშაში არსებული დაკვირვების 22 წლიანი მონაცემებიდან ოფიციალურად გამოქვეყნებულია მხოლოდ 4 წლის (1931-34 წწ) მონაცემები, რომელთა გამოყენება ანალოგად შეუძლებელია. ამასთან, როგორც

ცნობილია მთის მდინარეებზე მაქსიმალური ხარჯების პარამეტრების დასადგენად აუცილებელია 30 წლიანი უწყვეტი დაკვირვების რიგი. მაქსიმალურ ხარჯებზე დაკვირვების რიგის აღდგენა და მისი დაგრძელება კი დაუშვებელია. ამიტომ, მდ. აბაშას წყლის მაქსიმალური ხარჯები საპროექტო უბნის ქვედა კვეთში, დადგენილია მეთოდით, რომელიც მოცემულია „კავკასიის პირობებში მდინარეთა მაქსიმალური ჩამონადენის საანგარიშო ტექნიკურ მითითებაში“.

აღსანიშნავია, რომ შემოთავაზებული მეთოდი წყლის მაქსიმალური ხარჯების 10-12%-ით მაღალ მნიშვნელობებს იძლევა, ვიდრე იმავე ტექნიკურ მითითებაში მოცემული დეტალური მეთოდი და СНиПС2.01.14-83-ში („Определение расчетных гидрологических характеристик“) მოცემული ზღვრული ინტენსივობის ფორმულა, რომელიც გამოყვანილია ყოფილი სსრ კავშირის მდინარეებისთვის გასული საუკუნის 60-იან წლებში. ზღვრული ინტენსივობის ფორმულა არ ითვალისწინებს ბოლო ათწლეულების განმავლობაში მიმდინარე კლიმატის გლობალურ ცვლილებებს და მასთან დაკავშირებულ ნალექების გაზრდილ ინტენსივობას, რაც შესაბამისად აისახება ზღვრული ინტენსივობის ფორმულით მიღებული ხარჯების დაბალ სიდიდებზე. კლიმატის გლობალური ცვლილებების ფონზე ნალექების გაზრდილი ინტენსივობისა და შესაბამისად მაქსიმალური ხარჯების გაზრდილი მაჩვენებლების გათვალისწინებით, მიღებული იქნა გადაწყვეტილება წყლის მაქსიმალური ხარჯების საანგარიშო სიდიდეების დადგენის შესახებ ტექნიკურ მითითებაში მოცემული, ზემოთ აღნიშნული მეთოდით. აღნიშნული მეთოდი კარგად აპრობირებულია საქართველოს პირობებში და პრაქტიკული გამოცდილებიდან გამომდინარე აკამყოფილებს კლიმატის ცლილებებით გამოწვეულ თანამედროვე პირობებს.

აღნიშნული მეთოდის თანახმად, წყლის მაქსიმალური ხარჯების სიდიდეები დასავლეთ საქართველოს იმ მდინარეებზე, რომელთა წყალშემკრები აუზის ფართობი 5-დან 400 კმ²-მდეა, იანგარიშება ფორმულით, რომელსაც შემდეგი სახე გააჩნია

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

სადაც R – რაიონული პარამეტრია. მისი მნიშვნელობა დასავლეთ საქართველოს პირობებში მიღებულია 1,35-ის ტოლი;

F – წყალშემკრები აუზის ფართობია საპროექტო კვეთში კმ²-ში;

K – რაიონის კლიმატური კოეფიციენტია, რომლის მნიშვნელობა აიღება საეციალური რუკიდან;

τ – განმეორებადობაა წლებში;

\bar{i} – მდინარის ნაკადის გაწონასწორებული ქანობია ერთეულებში სათავიდან საპროექტო კვეთამდე;

L – მდინარის სიგრძეა სათავიდან საპროექტო კვეთამდე კმ-ში;

Π – მდინარის აუზში არსებული ნიადაგის საფარველის მახა- სიათებელი კოეფიციენტია. მისი მნიშვნელობა აიღება საეციალური რუკიდან და შესაბამისი ცხრილიდან. ჩვენ შემთხვევაში $\Pi=1,0$.

λ – აუზის ტყიანობის კოეფიციენტია, რომლის სიდიდე იანგარიშება გამოსახულებით

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

აქ F_t – აუზის ტყით დაფრული ფართობია %-ში, რაც ტოლია 85%-ის. აქედან ტყიანობის კოეფიციენტი ტოლია 0,86-ის.

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 გამოსახულებით $B_{sas} = \frac{F}{L}$; ჩვენ შემთხვევაში აუზის ფორმის კოეფიციენტი მიღებულია 1-ის ტოილ.

საპროექტო უბნის ქვედა კვეთში მდ. აბაშას 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, №11 ცხრილში

მდინარე აბაშას წყლის მაქსიმალური ხარჯები $\text{მ}^3/\text{წ}-\text{ში}$

ცხრილი №11

პარამეტრი	F კმ^2	L კმ	i კალ	λ	δ	K	მაქსიმალური ხარჯები			
							$\tau =$ 100 წლებს	$\tau =$ 50 წლებს	$\tau =$ 20 წლებს	$\tau =$ 10 წლებს
საპროექტო	73,1	11,2	0,127	0,86	1,00	8,00	380	295	205	160

წყლის მაქსიმალური დონეები

საპროექტო უბანზე მდ. აბაშას წყლის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეების ნიშნულების დადგენის მიზნით, გადაღებული იქნა მდინარის კალაპოტის განივი კვეთები, რომელთა მიხედვით დადგენილი იქნა მდინარის პიდრავლიკური ელემენტები. პიდრავლიკური ელემენტების საფუძველზე აგებული იქნა წყლის მაქსიმალურ ხარჯებსა და დონეებს შორის $Q = f(H)$ დამოკიდებულების მრუდები, რომლებიც ერთმანეთან შებმულია ნაკადის პიდრავლიკური ქანობის შერჩევის გზით ორ მეზობელ კვეთს შორის.

კვეთში ნაკადის საშუალო სიჩქარე ნაანგარიშევია შეზი-მანინგის ცნობილი ფორმულით, რომელსაც შემდეგი სახე გააჩნია

$$V = \frac{h^{2/3} \cdot i^{1/2}}{n}$$

სადაც h – ნაკადის საშუალო სიღრმეა კვეთში მ-ში;

i – ნაკადის პიდრავლიკური ქანობია ორ მეზობელ კვეთს შორის;

n – კალაპოტის სიმქისის კოეფიციენტია, რომლის სიდიდე სპეციალური გათვლებით მიღებულია 0,054-ის ტოლი.

ქვემოთ, №12 ცხრილში, მოცემულია მდ. აბაშას სხვადასხვა განმეორებადობის წყლის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეების ნიშნულები საპროექტო უბანზე.

მდინარე აბაშას წყლის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეები
საპროექტო უბანზე

ცხრილი №12

განივის №	მანძილი განივებს შორის მ-ზი	წყლის ნაპირის ნიშნულები მ. აბს.	ფსკერის უდაბლესი ნიშნულები მ. აბს.	წ.მ.დ			
				$\tau = 100$ $\text{წ} \text{ელ}, Q=380$ $\text{მ}^3/\text{წ}$	$\tau = 50$ $\text{წ} \text{ელ}, Q=295$ $\text{მ}^3/\text{წ}$	$\tau = 20$ $\text{წ} \text{ელ}, Q=205$ $\text{მ}^3/\text{წ}$	$\tau = 10$ $\text{წ} \text{ელ}, Q=160$ $\text{მ}^3/\text{წ}$
1		282.81	282.11	288.20	287.55	286.90	286.40
2	56	283.46	282.56	289.10	288.40	287.70	287.25
3	52	284.30	283.70	290.30	289.55	288.60	288.00
4	60	284.42	283.80	291.15	290.35	289.40	288.80
5	84	285.75	285.01	292.30	291.50	290.50	289.90
6	66	287.15	286.62	292.90	292.10	291.10	290.50
7	62	289.00	288.62	293.80	293.10	292.15	291.60
8	72	289.34	288.47	295.00	294.20	293.25	292.70
9	71	290.75	290.40	295.55	294.80	293.90	293.35
10	70	291.80	291.38	296.40	295.70	294.85	294.35
11	70	292.65	292.17	297.15	296.50	295.70	295.30

ნახაზზე, მდ. აბაშას საპროექტო უბნის განივ კვეთზე, დატანილია 100 წლიანი და 10 წლიანი განმეორებადობის წყლის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეების ნიშნულები.

მდინარის ჰიდროგლიკური ელემენტები, რომელთა საფუძველზე განხორციელდა წყლის მაქსიმალურ ხარჯებსა და დონეებს შორის $Q=f(H)$ დამოკიდებულების მრუდების აგება, მოცემულია №13 ცხრილში.

მდინარე აბაშას ჰიდროგლიკური ელემენტები
საპროექტო უბანზე

ცხრილი №13

ნიშნულები მ.აბს.	კვეთის ელემენტები	კვეთის ფართობი მ^2	ნაკადის სიგანე $\text{B} \text{ მ}$	საშუალო სიღრმე $\text{h} \text{ მ}$	ნაკადის ქანობი i	საშუალო სიჩქარე $v \text{ მ}/\text{წ}$	წყლის ხარჯი $Q \text{ მ}^3/\text{წ}$
განივი №1							
282.81	კალაპოტი	2.61	5.56	0.47	0.0148	1.36	3.55
284.00	კალაპოტი	10.7	8.00	1.34	0.0148	2.74	29.3
285.00	კალაპოტი	20.2	11.0	1.84	0.0148	3.39	68.5
286.00	კალაპოტი	32.7	14.0	2.34	0.0148	3.98	130
287.00	კალაპოტი	48.1	16.8	2.86	0.0148	4.56	219
288.00	კალაპოტი	69.5	20.7	3.36	0.0148	5.07	352
288.50	კალაპოტი	80.2	22.2	3.61	0.0148	5.32	427
განივი №2 $L=56 \text{ მ}$							
283.46	კალაპოტი	2.49	4.13	0.60	0.0116	1.42	3.54
285.00	კალაპოტი	11.8	8.00	1.48	0.0152	2.97	35.0
286.50	კალაპოტი	27.1	12.4	2.18	0.0152	3.85	104
288.00	კალაპოტი	47.6	15.0	3.17	0.0155	4.99	238
289.50	კალაპოტი	71.4	16.8	4.25	0.0162	6.21	443
განივი №3 $L=52 \text{ მ}$							
284.30	კალაპოტი	2.80	6.99	0.40	0.0161	1.27	3.55
286.00	კალაპოტი	12.8	4.80	2.67	0.0115	3.83	49.0
288.00	კალაპოტი	21.4	3.80	5.63	0.0152	7.27	156

290.00	კალაპოტი	28.5	3.30	8.64	0.0232	12.0	342
291.00	კალაპოტი	31.6	3.00	10.5	0.0262	14.5	458
განივი №5 $L=144$ მ.							
285.75	კალაპოტი	3.01	6.07	0.50	0.0101	1.17	3.52
287.00	კალაპოტი	10.8	6.40	1.69	0.0107	2.72	29.4
288.50	კალაპოტი	20.7	6.80	3.04	0.0113	4.15	85.9
290.00	კალაპოტი	31.5	7.60	4.14	0.0127	5.41	170
291.50	კალაპოტი	43.5	8.40	5.18	0.0140	6.60	287
293.00	კალაპოტი	57.1	9.70	5.89	0.0140	7.19	410
განივი №6 $L=66$ მ.							
287.15	კალაპოტი	2.68	7.56	0.35	0.0212	1.33	3.56
288.50	კალაპოტი	15.0	10.7	1.40	0.0153	2.87	43.0
291.50	კალაპოტი	52.8	13.6	3.88	0.0095	4.48	236
293.00	კალაპოტი	74.2	14.9	4.98	0.0093	5.24	389
განივი №7 $L=62$ მ.							
289.00	კალაპოტი	2.80	11.0	0.25	0.0298	1.26	3.53
290.00	კალაპოტი	14.2	11.9	1.19	0.0242	3.24	46.0
291.00	კალაპოტი	26.4	12.6	2.10	0.0190	4.20	111
292.00	კალაპოტი	39.6	13.7	2.89	0.0166	4.86	192
293.00	კალაპოტი	53.7	14.5	3.70	0.0149	5.43	292
294.00	კალაპოტი	68.6	15.3	4.48	0.0136	5.90	405
განივი №8 $L=72$ მ.							
289.34	კალაპოტი	4.06	7.04	0.57	0.0047	0.87	3.53
291.00	კალაპოტი	16.5	8.00	2.06	0.0121	3.31	54.6
292.50	კალაპოტი	29.0	8.60	3.37	0.0142	4.98	144
294.00	კალაპოტი	42.4	9.20	4.61	0.0160	6.52	276
295.50	კალაპოტი	57.4	10.8	5.52	0.0173	7.65	439
განივი №9 $L=71$ მ.							
290.75	კალაპოტი	3.63	15.5	0.23	0.0198	0.97	3.52
292.00	კალაპოტი	23.3	16.0	1.46	0.0122	2.64	61.5
293.50	კალაპოტი	47.8	16.6	2.88	0.0091	3.59	172
295.00	კალაპოტი	77.4	22.8	3.39	0.0091	4.00	310
296.00	კალაპოტი	101	23.7	4.26	0.0078	4.32	436
განივი №10 $L=70$ მ.							
291.80	კალაპოტი	3.60	12.8	0.28	0.0150	0.97	3.49
293.00	კალაპოტი	19.8	14.2	1.39	0.0156	2.88	57.0
294.50	კალაპოტი	42.4	16.0	2.65	0.0135	4.13	175
296.00	კალაპოტი	68.0	18.2	3.74	0.0120	4.91	334
297.00	კალაპოტი	87.0	19.7	4.42	0.0112	5.30	461
განივი №11 $L=70$ მ.							
292.65	კალაპოტი	3.63	11.3	0.32	0.0121	0.95	3.45
294.0	კალაპოტი	21.6	15.4	1.40	0.0140	2.74	59.2
295.50	კალაპოტი	50.6	23.2	2.18	0.0130	3.56	180
297.00	კალაპოტი	92.0	32.0	2.88	0.0108	3.91	360

კალაპოტის მოსალოდნელი ზოგადი გარეცხვის სიღრმე

მდინარე აბაშა, საპროექტო უბანზე შეუსწავლელია ჰიდროლოგიური თვალსაზრისით. შეუსწავლელია მისი კალაპოტური პროცესებიც. ამიტომ, მისი კალაპოტის მოსალოდნელი ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიღრმე დადგენილია მეთოდით, რომელიც მოცემულია პ. ლაპშენკოვის მონოგრაფიაში „ჰიდროკვანძების

ბიეფებში მდინარეთა კალაპოტების დეფორმაციების პროგნოზირება" (ლენინგრადი, 1979 წ).

აღნიშნული მეთოდის თანახმად, თავდაპირველად განისაზღვრება კალაპოტის მოსალოდნელი ზოგადი გარეცხვის საშუალო სიღრმე შემდეგი ფორმულით

$$H_{sash} = \left[\frac{Q_{p\%} \cdot n^{2/3}}{B} \cdot \left(\frac{10}{d_{sash}} \right) \right]^{\frac{1}{1+2/3 \cdot y}} \text{ მ}$$

სადაც $Q_{p\%}$ – წყლის 1%-იანი უზრუნველყოფის მაქსიმალური ხარჯია ;

n – კალაპოტის სიმქისის კოეფიციენტია ;

B – მდგრადი კალაპოტის სიგანეა, რომლის სიდიდე დადგენილია ფორმულით

$$B = A \cdot \frac{Q_{p\%}^{0.5}}{i^{0.2}}$$

სადაც A – განზომილებითი კოეფიციენტია, რომლის სიდიდე მერყეობს 0,75-დან 1,1-მდე. ჩვენ შემთხვევაში მისი სიდიდე აღებულია 0,75-ის ტოლი;

$Q_{p\%}$ – აქაც 1%-იანი უზრუნველყოფის წყლის მაქსიმალური ხარჯია;

i – ნაკადის ჰიდრავლიკური ქანობია საპროექტო უბანზე, რაც ტოლია 0,0148-ის;

მოცემული რიცხვითი მნიშვნელობების შეყვანით ზემოთ წარმოდგენილ ფორმულაში, მიიღება მდ. აბაშას მდგრადი კალაპოტის სიგანე 100 წლიანი განმეორებადობის (1%-იანი უზრუნველყოფის) წყლის მაქსიმალური ხარჯის გავლის პირობებში 33,97≈34,0 მეტრის ტოლი.

d_{sash} – კალაპოტის ამგები მყარი მასალის საშუალო დიამეტრია მ-ში. მისი სიდიდე განისაზღვრება გამოსახულებით

$$d_{sash} = 5,5 \cdot i^{0.8} \text{ მ}$$

აქ i – აქაც ნაკადის ჰიდრავლიკური ქანობია საპროექტო უბანზე; აქედან კალაპოტის ამგები მყარი მასალის საშუალო დიამეტრი მიიღება 0,19 მ-ის ანუ 190 მმ-ის ტოლი.

y – 6. პავლოვსკის ფორმულაში შეზის კოეფიციენტის განმსაზღვრელი ხარისხის მაჩვენებელია. მისი სიდიდე იანგარიშება გამოსახულებით

$$y = 2,5 \cdot \sqrt{n} - 0,13 - 0,75 \cdot \sqrt{R} \cdot (\sqrt{n} - 0,1)$$

სადაც R -ჰიდრავლიკური რადიუსია, რაც მდინარეებისთვის საშუალო სიღრმის ტოლია, ე.ი. $R = h$ მ. ჩვენ შემთხვევაში მდინარის საშუალო სიღრმე, დადგენილი საპროექტო უბნის ჰიდრავლიკური ელემენტების ცხრილის მიხედვით, შეადგენს 4,70 მეტრს.

n – აქაც კალაპოტის სიმქისის კოეფიციენტია. აქედან $y = 0,237$ -ს.

მოცემული რიცხვითი სიდიდეების შეყვანით ზემოთ მოყვანილ ფორმულაში მიიღება კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის საშუალო სიღრმე 4,58 მეტრის ტოლი.

კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიღრმე მდინარის სწორხაზოვან უბანზე მიიღება დამოკიდებულებით

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

აქედან, მდ. აბაშას კალაპოტის მოსალოდნელი ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიღრმე საპროექტო უბანზე მიიღება 7,33≈7,35 მეტრის ტოლი.

კალაპოტის მიღებული ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიღრმე უნდა გადაიზომოს მდ. აბაშას 100 წლიანი განმეორებადობის წყლის მაქსიმალური ხარჯის შესაბამისი დონის ნიშნულიდან ქვემოთ.

აქვე აღსანიშნავია, რომ ზემოთ მოყვანილი მეთოდით კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის სიღრმე იანგარიშება მხოლოდ აღუფიურ კალაპოტებში წყლის მაქსიმალური ხარჯების გავლისას. მეთოდი არ ითვალისწინებს მდინარეების სიღრმული ეროზის პარამეტრების დადგენას ძირითად, კლდოვან ქანებში, სადაც სიღრმული ეროზის განვითარება მეტად ხანგრძლივი პროცესია. ამრიგად, თუ საპროექტო ნაგებობის საფუძველში დაფიქსირდება ძირითადი ქანები გარეცხვის სიღრმეზე მაღლა, ნაგებობა უნდა დაეფუძნოს ძირითად ქანებს.

საბოლოოდ, დასკვნის სახით შეიძლება აღინიშნოს, რომ მდ. აბაშა ხასიათდება წყალმოვარდნებით მთელი წლის განმავლობაში, რაც გამოწვეულია დასავლეთ საქართველოს უხნალექიანი კლიმატური პირობებით. ამიტომ, მიზანშეუწოდებულ მიგაჩნია ტურისტების გაყვანა კანიონში მოწყობილ ბილიკებზე უხვნალექიანობის და გადაუდებელი წვიმების პერიოდში, ვინაიდან როდის გადაიზრდება მოსული ატმოსფერული ნალექი თვესება წვიმაში, რაც გამოიწვევს მდინარეზე მაქსიმალური ხარჯის ჩამოყალიბებას, უცნობია. მაქსიმალური ხარჯების შემთხვევაში კი მდინარის სიჩქარე (იხ. ცხრილი №13) 10 მ/წმ-ს აღემატება, რომლის დროს ნაკადიდან თავის დაღწევა პრაქტიკულად შეუძლებელია.

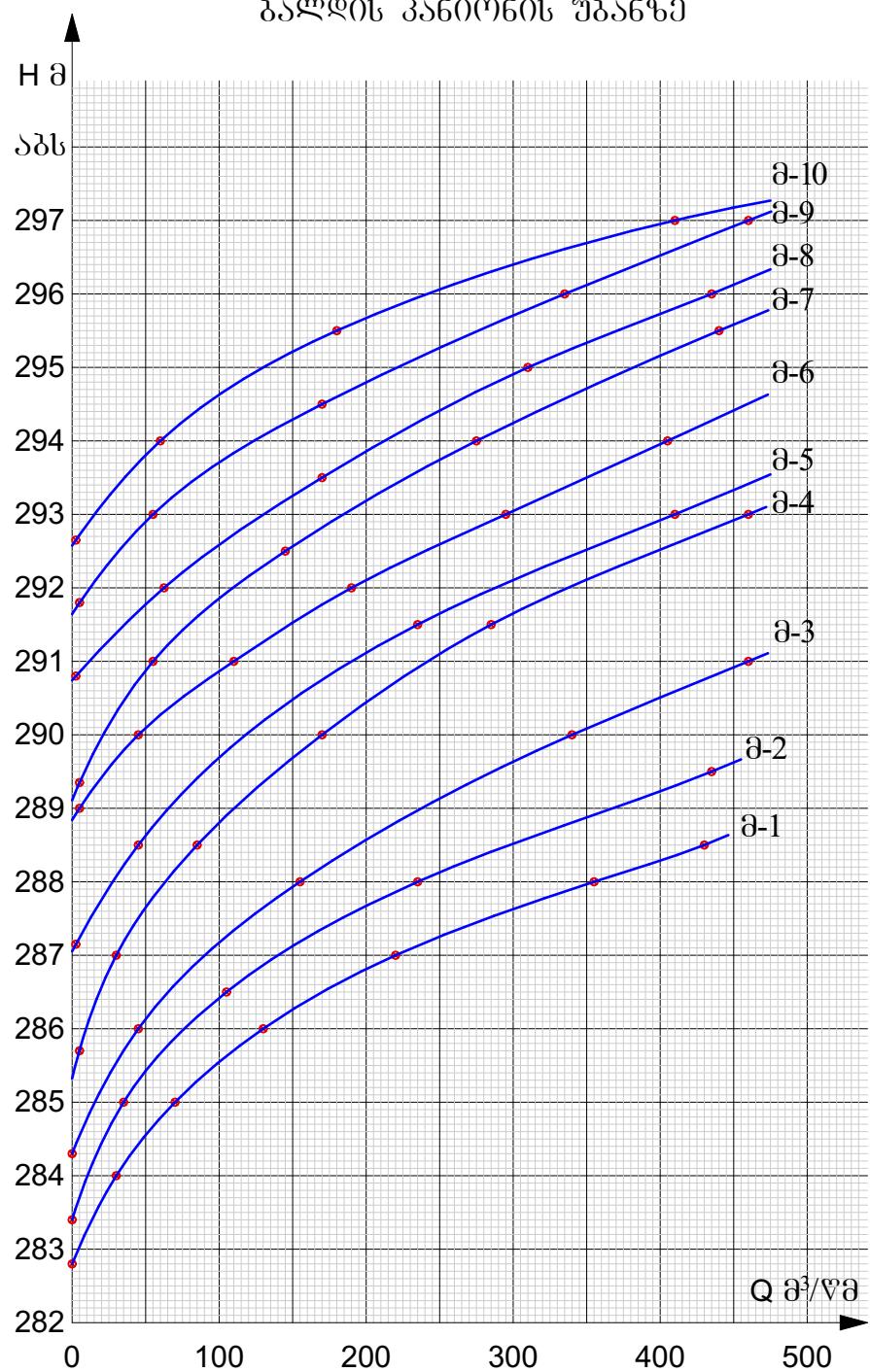
რეკომენდაციის სახით კი შეიძლება აღინიშნოს, რომ ტურისტული ბილიკები უნდა მოეწყოს მდინარის 100 წლიანი განმეორებადობის წყლის მაქსიმალური ხარჯის შესაბამისი დონიდან 1 მეტრით მაღლა, რათა წყალმოვარდნის ტალღის პიკი ვერ მიწვდეს ტურისტულ ბილიკს და არ დააზიანოს იგი.

ინჟინერ-პიდროლოგი

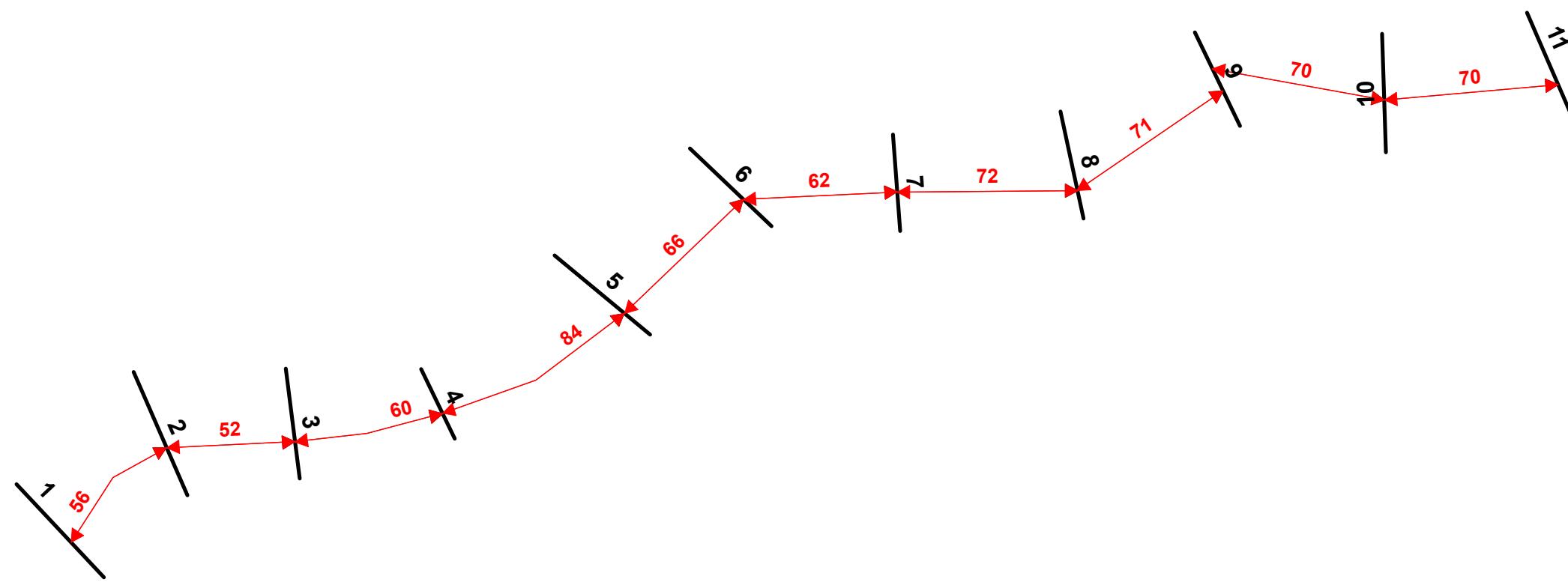
ბაადურ უკლება



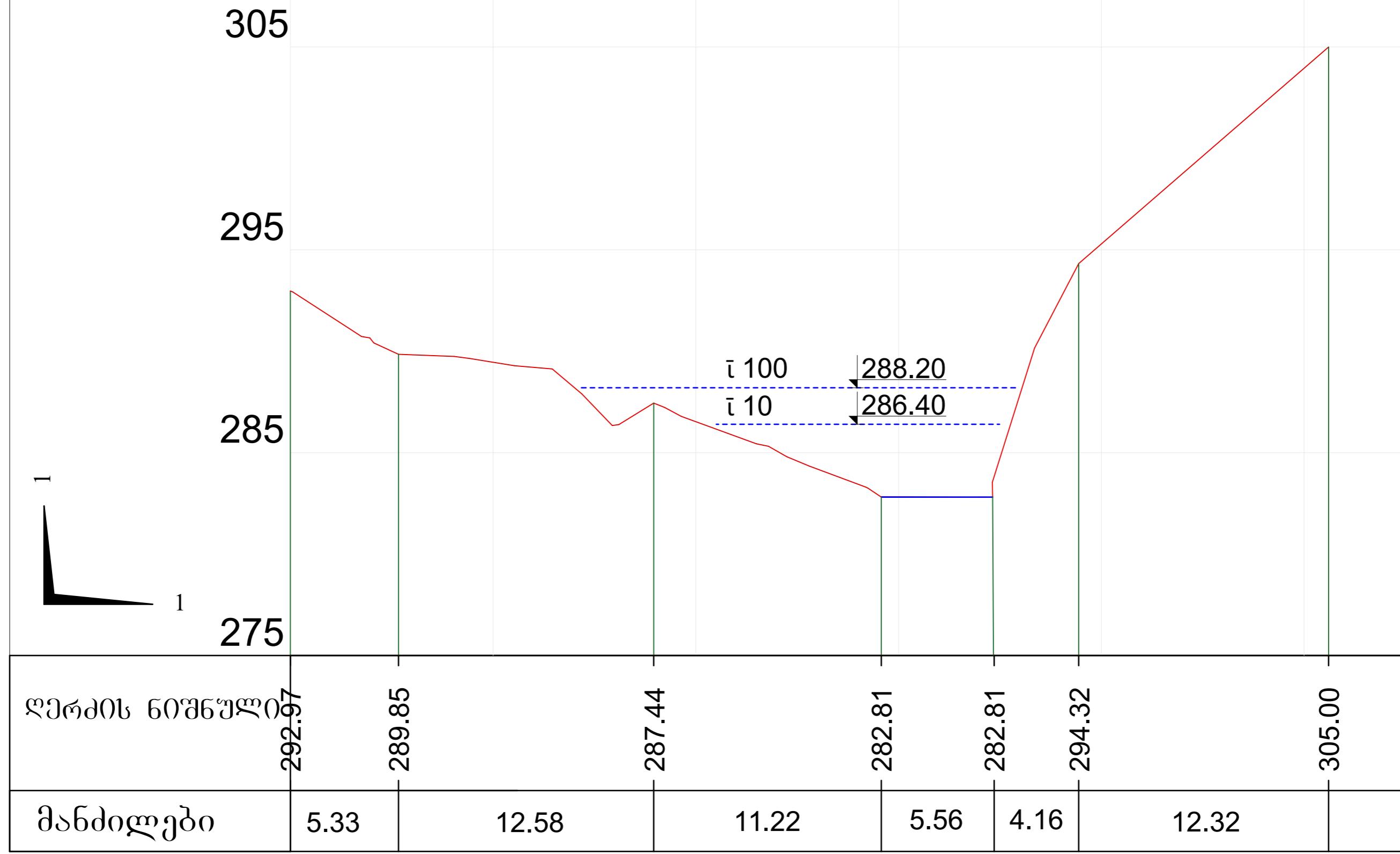
მდინარე აბაშის წყლის მაქსიმალურ
 ხარჯებსა და ღონიერების ზორის $Q = f(H)$
 დამოკიდებულების მრუდები სოფ. პირველი
 ბალდის კანიონის უბანზე



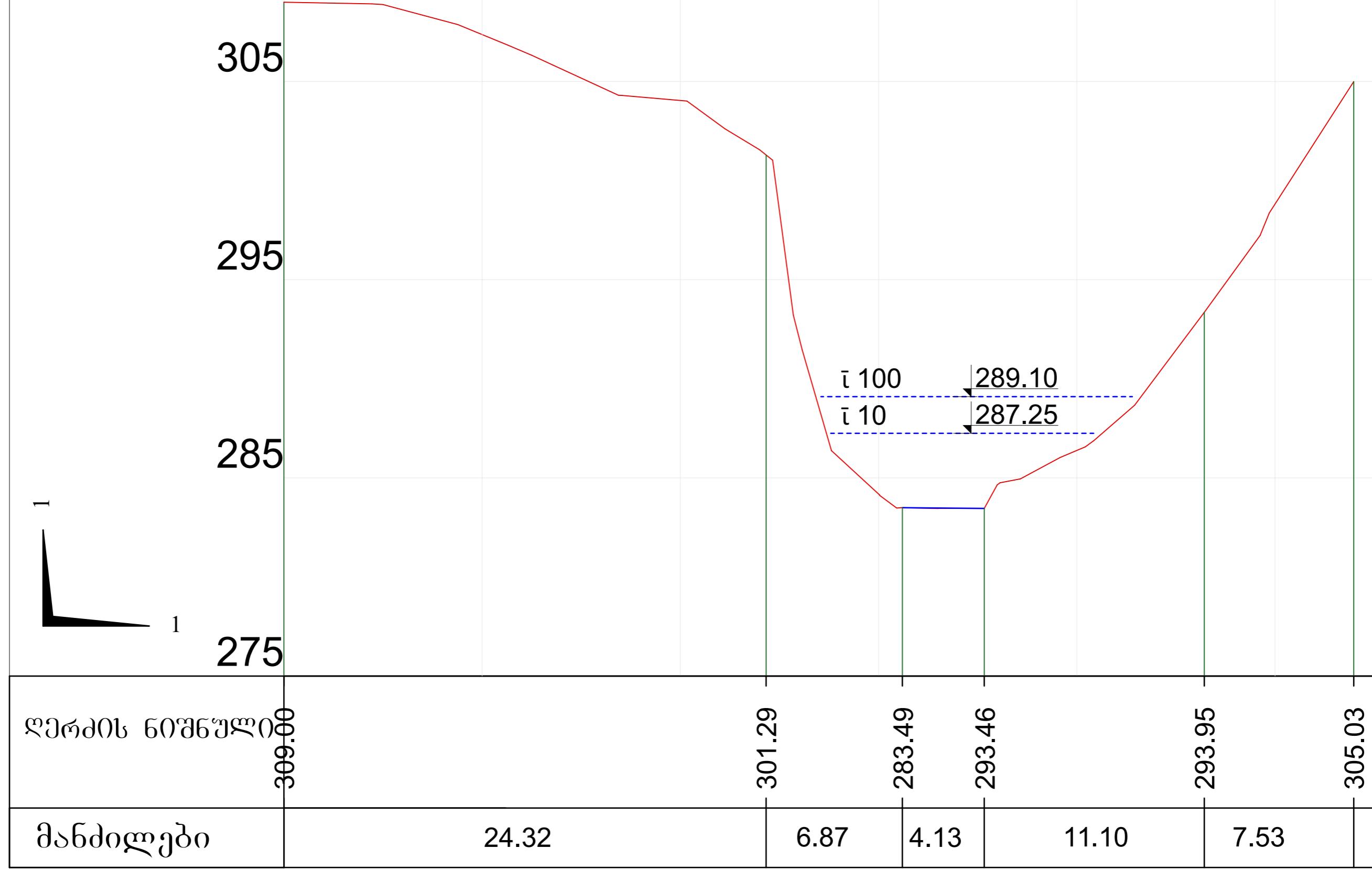
განვითარების განლაგების გეგმა



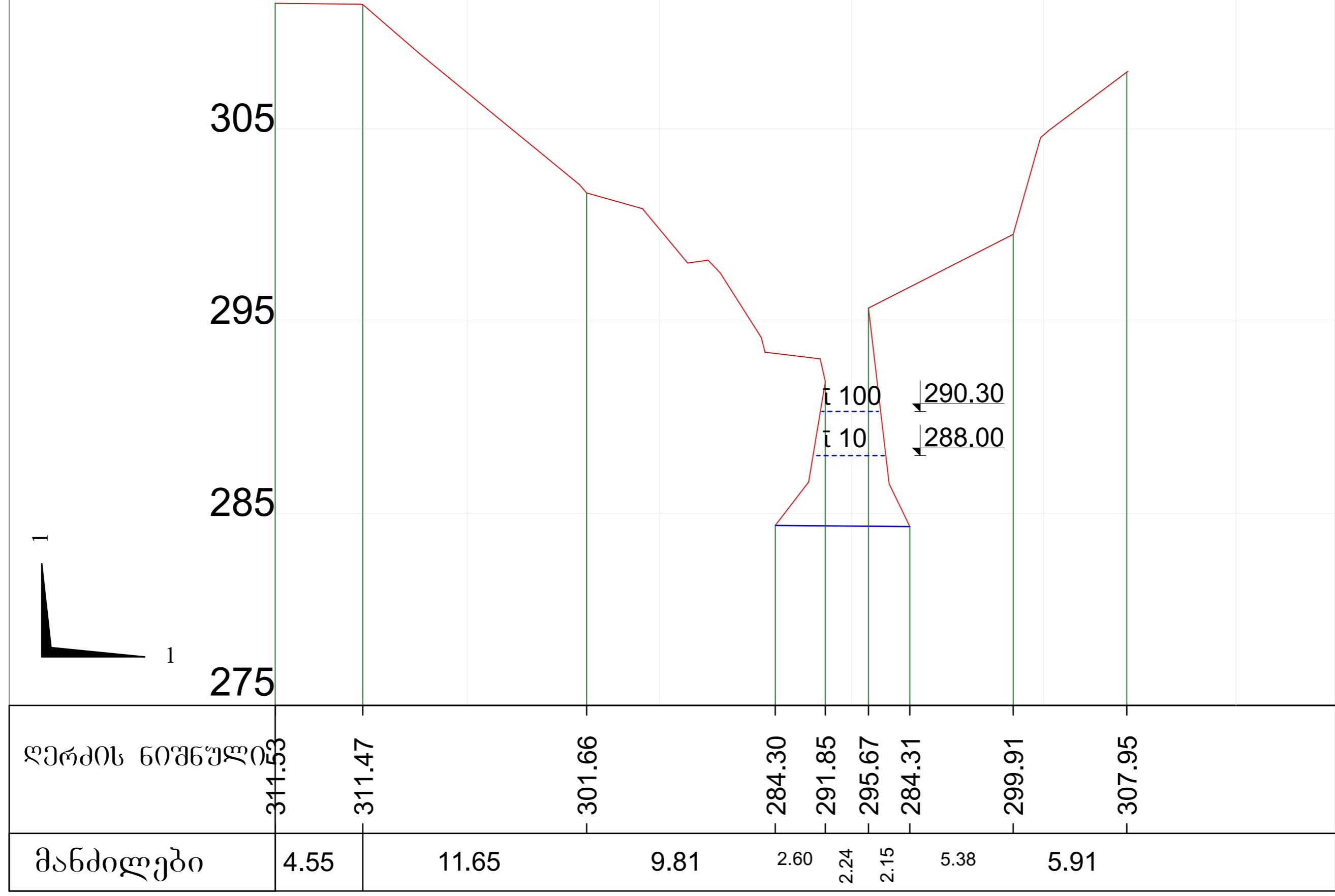
პროექტი №1
მასშტაბი: 1:200



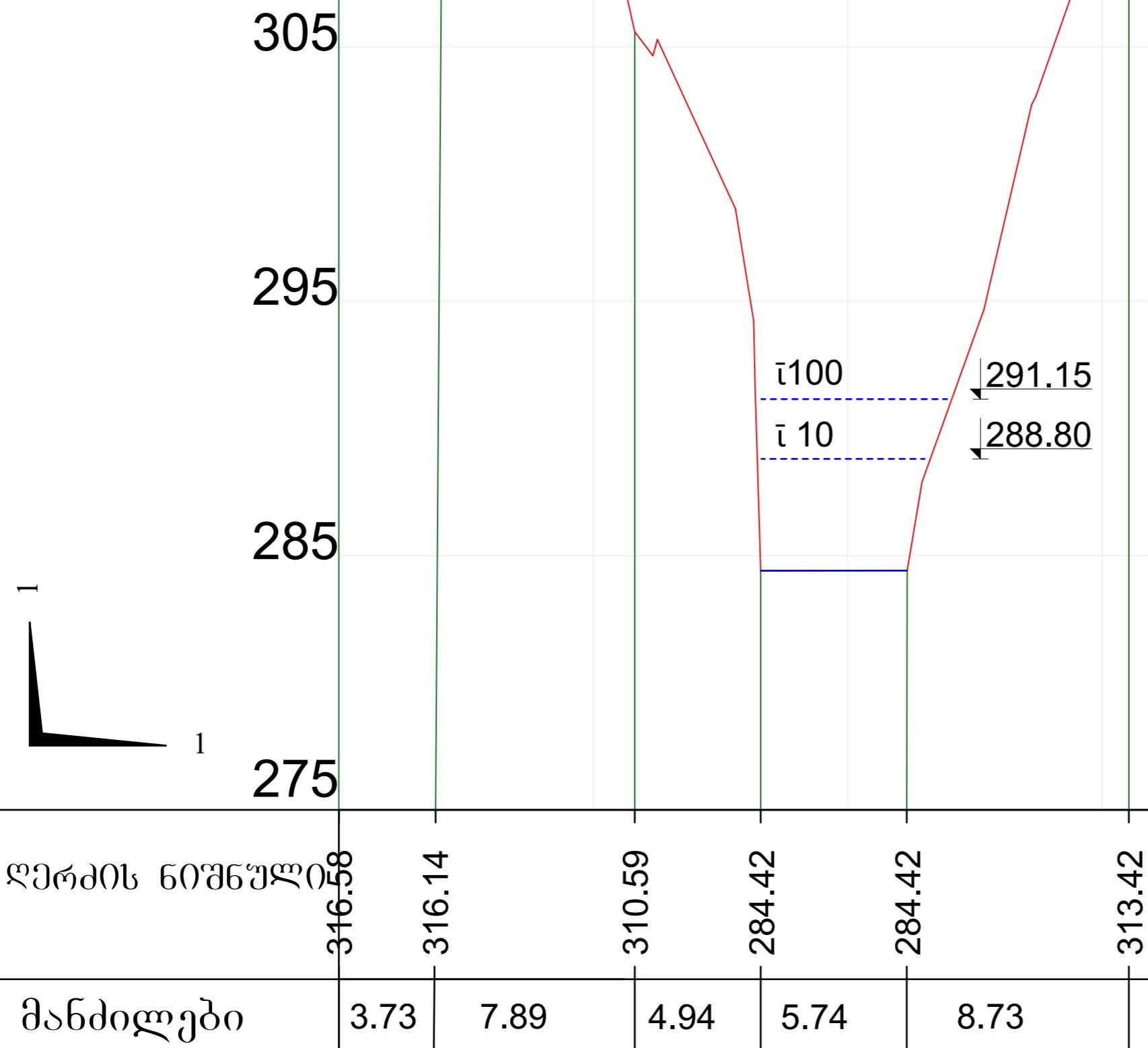
პროექტი №2
მასშტაბი: 1:200



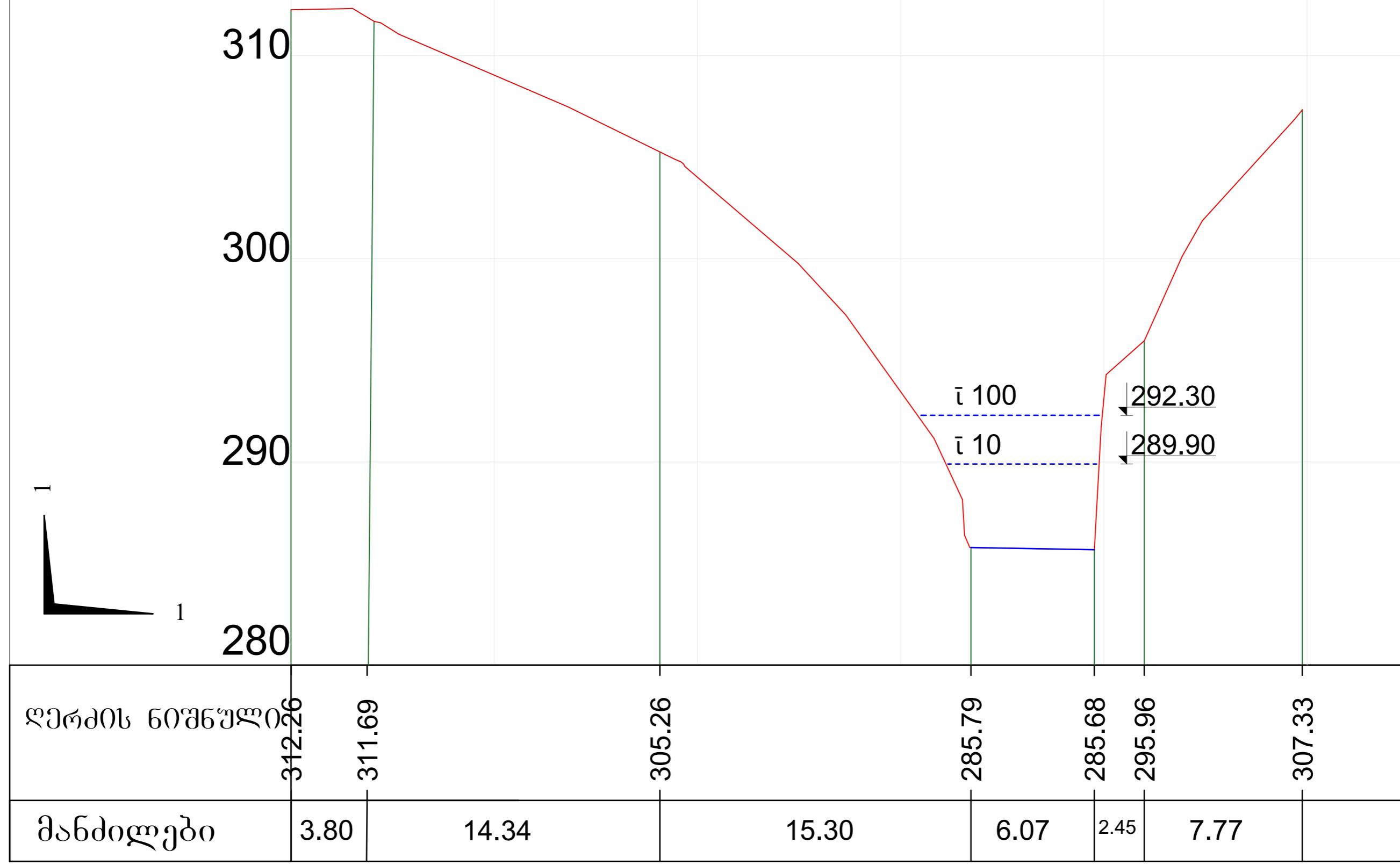
პროექტი №3
მასშტაბი: 1:200



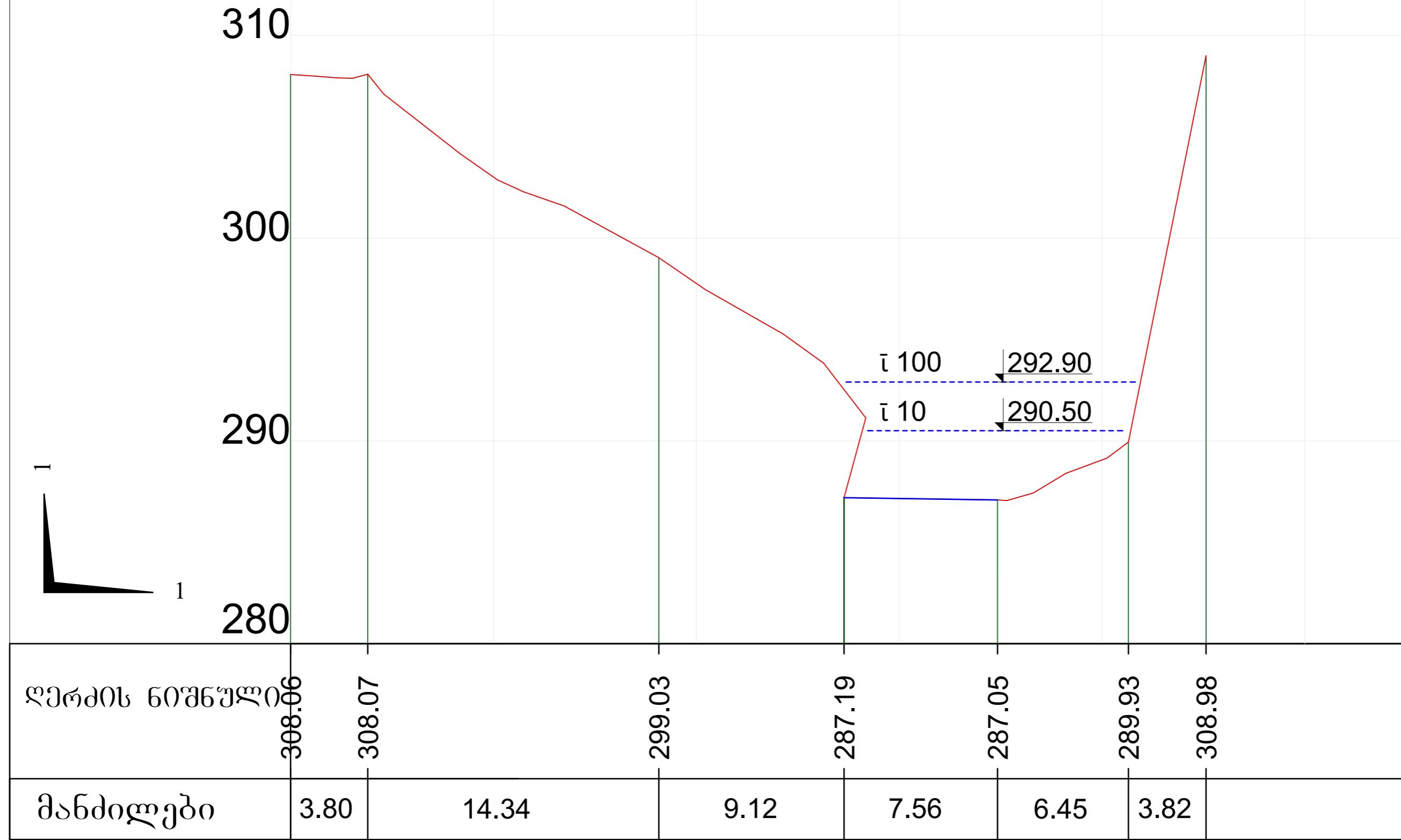
კროვილი №4
მასშტაბი: 1:200



პროექტი №5
მასშტაბი: 1:200

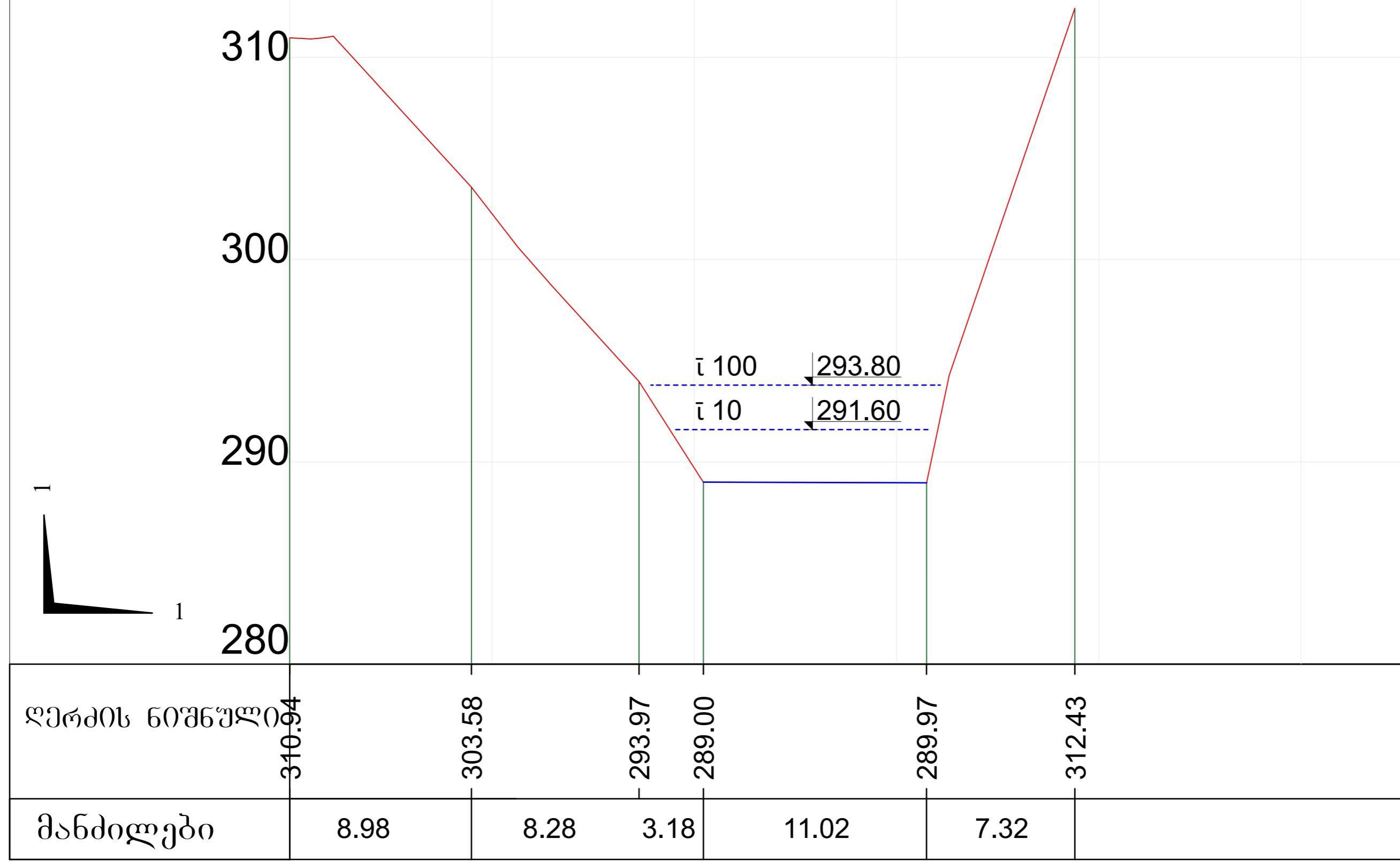


პროექტი №6
მასშტაბი: 1:200



ՀՐԱՄԱՆՈՒԹՅՈՒՆ №7

მასშტაბი: 1:200



პროექტი №8
მასშტაბი: 1:200

310

300

290

280

ვერდეს 60 გეგმის
315.33

მანძილები

12.99

307.92

300.92

289.34

289.31

314.51

l 100

l 10

295.00

292.70

1

1

315.33

6.03

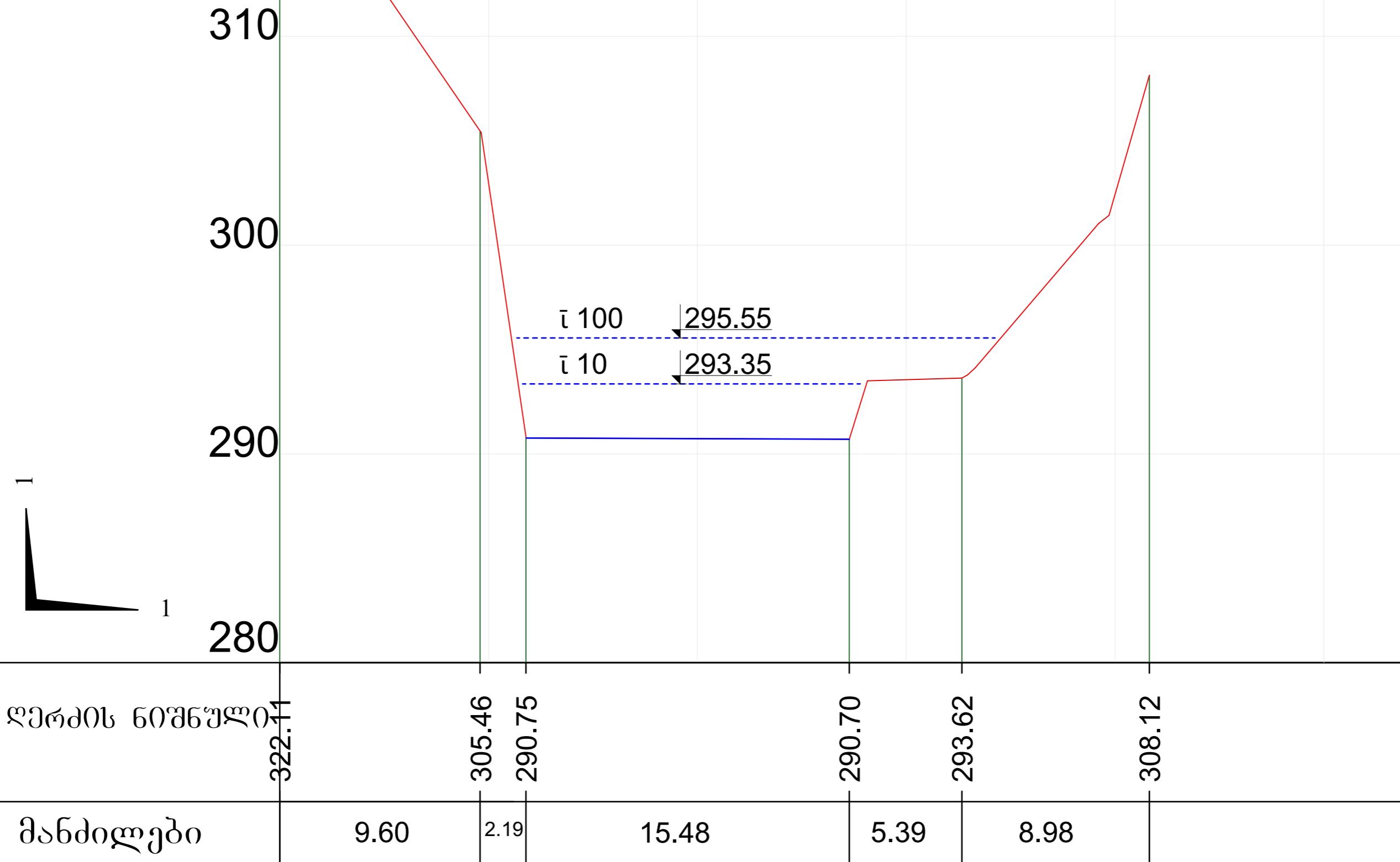
8.12

7.04

9.65

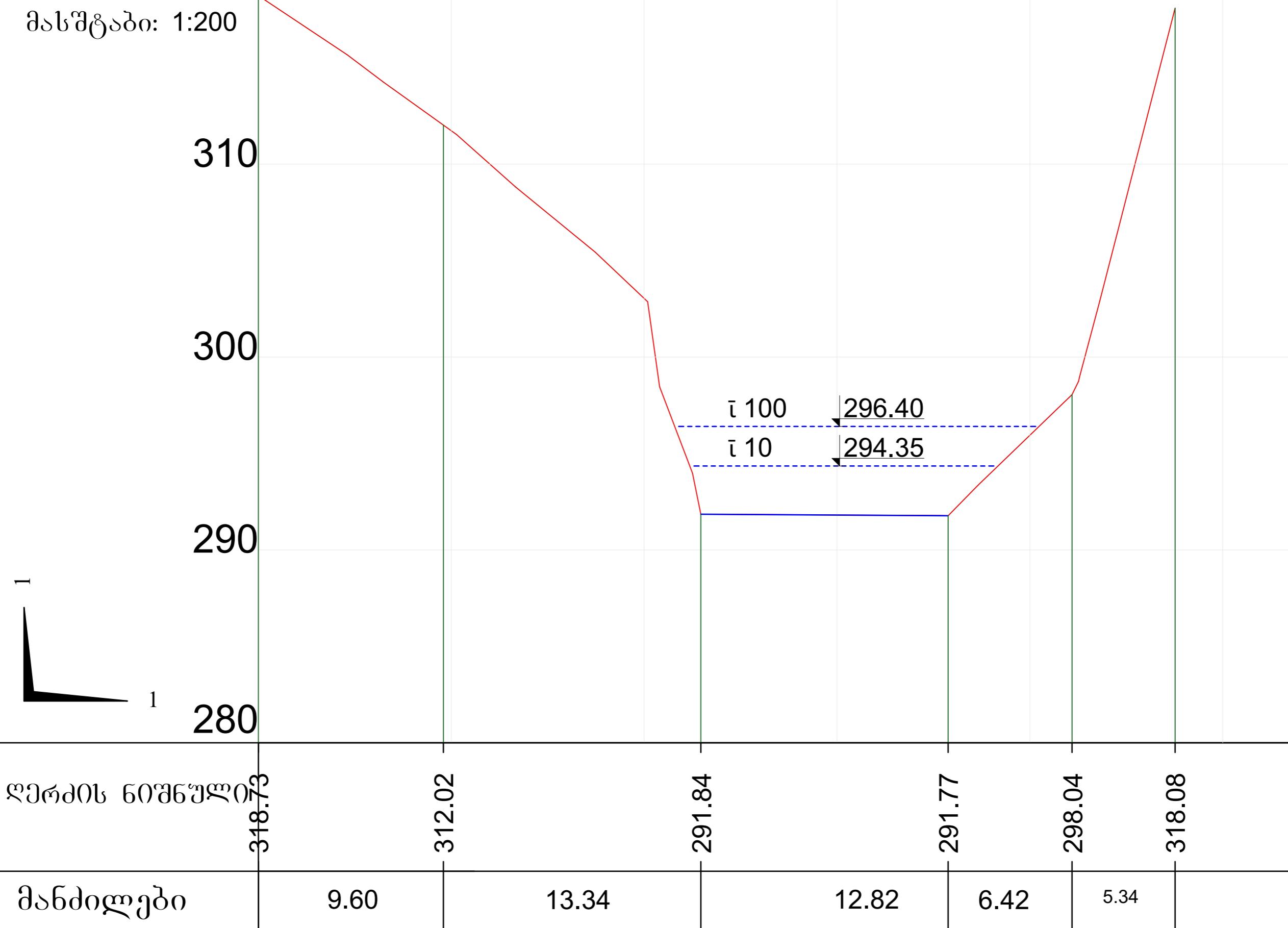
ვერდეს 60 გეგმის
315.33

პროვილე №9
მასშტაბი: 1:200



პროექტი №10

მასშტაბი: 1:200



პროექტი №11
მასშტაბი: 1:200

