

შპს “ნაპირდაცვა”

ქ.თბილისის, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშის ქუჩის მიმდებარედ, მდ.
გლდანულას ნაპირსამაგრი სამუშაოების პროექტი

განმარტებითი ბარათი

დირექტორი

ი.დგებუაძე

პროექტის შემადგენლობა

განმარტებითი ბარათი

ხარჯთაღრიცხვა

გრაფიკული ნაწილი

სარჩევი

| | |
|---|---|
| შესავალი | 4 |
| თავი I. საკვლევი უბნის ბუნებრივი პირობები | 5 |
| თავი II. საპროექტო დონისძიებები | 9 |

შესავალი

“ქ.თბილისის, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშის ქუჩის მიმდებარედ, მდ. გლდანულას ნაპირსამაგრი სამუშაოების პროექტი”დამუშავდა საქართველოს საავტომობილო გზების დეპარტამენტთან დადებული ხელშეკრულების (ე.ტ.#177-19, 13.09.2019 წ.) შესაბამისად. პროექტის საფუძვლო წარმოადგენს შპს “ნაპირდაცვის” მიერ განხორციელებული აზომვითი და საძიებო-კვლევითი სამუშაოები.

ავარიული უბანი მდებარეობს გლდანის მუნიციპალიტეტში, შუშის ქუჩის მიმდებარედ, მდ. გლდანულას ორივე ნაპირზე. მდინარის ეს მონაკვეთი გაედინება ორ ქუჩის შორის. 2012 წელს მომხდარმა ძლიერმა წყალმოვარდნამ დაანგრია ამ ქუჩების დამაკავშირებელი ხიდი და დააზიანა მარცხენა ნაპირზე არსებული ნაპირდამცავი ბეტონის პედელი.

თავი I. საკვლევი უბნის ბუნებრივი პირობები

მდინარე გლდანის (გლდანულა, ლელუბნისხევი) და მტკვრის

მოკლე პიდროგრაფიული დახსიათება

მდინარე გლდანი (გლდანულა, ლელუბნისხევი) სათავეს იღებს საგურამოს ქედის ჩრდილოეთ ფერდობზე 1320 მეტრის სიმაღლეზე და ერთვის მდ. მტკვარს მარცხენა მხრიდან 420 მეტრის სიმაღლეზე სოფ. ავჭალასთან. მდინარის სიგრძე 17 კმ, საერთო ვარდნა 900 მეტრი, საშუალო ქანობი 52,9 %, წყალშემკრები აუზის ფართობი 62,5 კმ², აუზის საშუალო სიმაღლე კი 994 მეტრია. მდინარეს ერთვის რამდენიმე მცირე შენაკადი ჯამური სიგრძით 38 კმ. პიდროგრაფიული ქსელის საშუალო სიხშირე 0,63 კმ/კმ²-ია.

მდინარე გლდანის წყლიანობის რეჟიმი ხასიათდება თოვლის დნობით გამოწვეული გაზაფხულის წყალდიდობით, წვიმებით გამოწვეული შემოდგომის წყალმოვარდნებით და ზაფხულისა და ზამთრის არამდგრადი წყალმცირობით. ცალკეულ მცირე ნალექიან წლებში მდინარე შრება.

მდინარის წყალი გამოიყენება სოფ. გლდანის მოსახლეობის მიერ სარწყავად მცირე, ლოკალური არხებით. მდინარიდან აღებულ წყალს გამოიყენებდა ასევე ინერტული მასალის მომპოვებელი კარიერი, რომელიც ფუნქციონირებდა მდინარის კალაპოტში სოფ. გლდანის მიმდებარე ტერიტორიაზე.

მდინარე გლდანზე მოსაწყობია ნაპირგამაგრების 2 უბანი – ქვედა უბანი მდებარობს შესართავის სიახლოეს, ხოლო მეორე დაახლოებით 2 კმ-ით ზევით, დასახლებულ პუნქტთან. პირველი, ქვედა უბნის წყლის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეები დადგენილია მდ. მტკვრიდან შეტბორვის გათვალისწინებით, რის გამო მიზანშეწონილად იქნა მიწნეული მდ. მტკვრის მოკლე პიდროგრაფიული დახსიათების განხილვაც.

მდინარე მტკვარი სათავეს იღებს თურქეთში, მთა ყიზილ-გიადიკის ჩრდილოეთ ფერდობზე არსებული წყაროებიდან 2720 მეტრის სიმაღლეზე ზღვის დონიდან. ერთვის კასპიის ზღვას აზერბაიჯანის ტერიტორიაზე.

მდინარის სიგრძე 1364 კმ-ს, წყალშემკრები აუზის ფართობი კი 188000 კმ²-ს შეადგენს. საქართველოს ტერიტორიაზე მდინარის სიგრძე 350 კმ-ია. ამ

მონაკვეთზე მდინარის პიდროგრაფიული ქსელი შედგება 12211 მდინარისგან, რომელთა ჯამური სიგრძე 35465 კმ-ს შეადგენს

მდინარე მტკვრის აუზი საქართველოს ტერიტორიაზე მოიცავს მთავარი კავკასიონის ქედს, სომხეთ-ჯავახეთის მთიანეთს და მთათაშორისო ტექტონიკურ დაბლობს. აუზის ყველაზე დაბალ ნაწილს მთათაშორისი დაბლობი წარმოადგენს, რომელსაც ქართლის დაბლობი ეწოდება.

მდინარე საზრდოობს ყინვარების, თოვლის, წვიმისა და გრუნტის წყლებით. მისი წყლიანობის რეჟიმი ხასიათდება სეზონური თოვლის დნობით გამოწვეული გაზაფხულის წყალდიდობით და ზაფხულისა და ზამთრის შედარებით მდგრადი წყალმცირობით. ყველაზე წყალუხვ პერიოდად ითვლება გაზაფხული, როდესაც ჩამოედინება წლიური ჩამონადენის 47-58%. ზაფხულის ჩამონადენი შეადგენს 22-27%-ს და აჭარბებს როგორც შემოდგომის, ასევე ზამთრის ჩამონადენს. ცალკეულ წლებში, გაზაფხულის წყალდიდობას ემთხვევა წვიმებით გამოწვეული წყალმოვარდნები რაც იწვევს წყლის დონის კატასტროფულ აწევას. აღნიშნულის მაგალითია 1968 წლის 18 აპრილის წყალდიდობა, როდესაც ქ. თბილისში წყლის მაქსიმალურმა დონემ, წყალმცირობის დონესთან შედარებით 7-9 მეტრით აიწია.

წყლის მინიმალური დონეები და ხარჯები ძირითადად ზამთრის თვეებში ფიქსირდება. ამ პერიოდში აღნიშნული ყინოლოგანი მოვლენები არამდგრადია. ყველა ყინულოგანი მოვლენებიან დღეთა საშუალო რიცხვი 63 დღეს არ აღემატება და საშუალოდ 8-14 დღეს შეადგენს.

მდინარე მტკვარი ფართოდ გამოიყენება ირიგაციული, ენერგეტიკული და სამრეწველო წყალმომარაგების მიზნებისთვის.

კლიმატი

საპროექტო ნაპირგამაგრების უბნები მდებარეობს ქ. თბილისის ფარგლებში, სადაც გაბატონებულია ქვემო ქართლის ბარისთვის დამახასიათებელი ზომიერად ნოტიო სუბტროპიკული კლიმატი. გაბატონებული კლიმატური პირობების ჩამოყალიბებას განაპირობებს რამოდენიმე ფაქტორი: ტერიტორიის ოროგრაფიული პირობები, აღმოსავლეთიდან და დასავლეთიდან მდ. მტკვრის ხეობით შემოჭრილი ჰაერის მასები და ამიერკავკასიის სამხრეთით

განვითარებული ტალღური აღრევები, რომელთანაც დაკავშირებულია წლის თბილ პერიოდში უხვი ნალექები, ელჭექი და სეტყვა.

აღნიშნული ტერიტორიის კლიმატური დახასიათება შედგენილია თბილისის მეტეოროლოგიური სადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების საფუძველზე.

აღნიშნული მეტეოროლოგიური სადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემებით, აქ მზის ნათების ხანგრძლივობა მთელი წლის განმავლობაში მაღალია და მისი საშუალო წლიური სიდიდე 2500 საათს აღემატება. ჯამობრივი რადიაციაც, რომლის სიდიდე 120-130 კგალ/სმ²-ს შორის მერყეობს, საკმაოდ მაღალია, ხოლო რადიაციული ბალანსის წლიური მაჩვენებელი 51 კგალ/სმ²-ს შეადგენს.

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

ჰაერის ტემპერატურის საშუალო თვიური, წლიური და

ექსტრემალური სიდიდეები t⁰C

ცხრილი №1

| მეტსადგური | ტემპერატურა | I | II | III | IV | V | VI | VII | VIII | IX | X | XI | XII | წელი |
|------------|---------------|-----|-----|-----|------|------|------|------|------|------|------|-----|-----|------|
| თბილისი | საშუალო | 0.9 | 2.6 | 6.7 | 12.1 | 17.4 | 21.2 | 24.4 | 24.2 | 19.6 | 13.8 | 7.7 | 3.0 | 12.8 |
| | აბს.მაქსიმუმი | 20 | 24 | 29 | 32 | 36 | 37 | 41 | 40 | 38 | 32 | 27 | 22 | 41 |
| | აბს.მინიმუმი | -22 | -16 | -16 | -3 | 1 | 7 | 9 | 9 | 1 | -5 | -7 | -19 | -22 |

როგორც წარმოდგენილი №1 ცხრილიდან ჩანს, თბილისში ყველაზე ცხელი თვეებია ივლისი და აგვისტო, ხოლო ყველაზე ცივი – იანვარი და თებერვალი.

აქ წაყინვები, ანუ საშუალო დღე-დღემური დადებითი ტემპერატურების ფონზე ჰაერის გაცივება 0⁰ჩ-ზე ქვემოთ, საშუალოდ იწყება ნოემბერში 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

| მეტ სადგური | წაყინვების თარიღი | | | | | | უყინვო პერიოდი დღეებში | | |
|----------------|-------------------|--------|---------|-----------|--------|--------|---------------------------|------|-----|
| | დასაწყისი | | | დასასრული | | | საშუალო | უმცი | უდი |
| | საშუალო | ნაადრე | გვიანი | საშუალო | ნაადრე | გვიანი | | | |
| თბილისი | 16.XI. | 20.X. | 11.XII. | 24.III. | 20.II. | 27.IV | 236 | 194 | 284 |

ნიადაგის ზედაპირის ტემპერატურა, რომელიც დამოკიდებულია ნიადაგის ტიპზე, მის მექანიკურ შემადგენლობაზე, სინოტივეზე, მის დაცულობაზე მცენარეული საფარით ზაფხულში და თოვლის საფარის სიმაღლეზე ზამთარში, ითვალისწინებს ნიადაგის ზედაპირის რამდენიმე მმ-იანი სისქის ტემპერატურას. მისი მაჩვენებლები მჭიდრო კავშირშია ჰაერის ტემპერატურის სიდიდეებთან. ამასთან, მისი საშუალო წლიური მაჩვენებელი 20-ზე მეტად აღემატება ჰაერის ტემპერატურის საშუალო წლიურ სიდიდეს.

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

ნიადაგის ზედაპირის საშუალო თვიური, წლიური, მაქსიმალური და
მინიმალური ტემპერატურის t^0C

ცხრილი №3

| მეტსადგური | ტემპერატურა | I | II | III | IV | V | VI | VII | VIII | IX | X | XI | XII | წელი |
|------------|---------------|----|----|-----|----|----|----|-----|------|----|----|----|-----|------|
| თბილისი | საშუალო | 0 | 3 | 8 | 15 | 22 | 27 | 31 | 30 | 23 | 15 | 7 | 2 | 15 |
| | საშ.მაქსიმუმი | 9 | 15 | 24 | 34 | 44 | 50 | 55 | 54 | 42 | 30 | 18 | 10 | 32 |
| | საშ.მინიმუმი | -5 | -3 | 0 | 5 | 11 | 15 | 18 | 18 | 14 | 7 | 2 | -3 | 7 |

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

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

ცხრილი №4

| მეტსადგური | წაყინვის საშუალო თარიღი | | უყინვო პერიოდის სანგრძლივობა დღეებში |
|------------|-------------------------|-----------------------|---|
| | პირველი შემოდგომაზე | საბოლოო გაზაფხულზე | |
| თბილისი | 29.X. | 13.IV | 198 |

ნიადაგის ზედაპირის ტემპერატურის ცვალებადობა ვრცელდება ნიადაგის სიღრმეში, ამასთან სიღრმის მატებასთან ერთად მცირდება ტემპერატურის ამპლიტუდა.

ნიადაგის სიღრმის საშუალო თვიური და წლიური ტემპერატურები, თბილისის მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №5 ცხრილში.

ნიადაგის სიღრმის საშუალო თვიური და წლიური

ტემპერატურა $t^{\circ}\text{C}$

ცხრილი №5

| მეტსადგური | სიღრმე მ-მი | I | II | III | IV | V | VI | VII | VIII | IX | X | XI | XII | წელი |
|------------|----------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| თბილისი | 0.2 | 2.3 | 3.7 | 6.8 | 12.4 | 18.0 | 22.0 | 25.5 | 26.2 | 22.2 | 15.7 | 9.5 | 4.3 | 14.0 |
| | 0.4 | 3.3 | 4.0 | 6.9 | 11.9 | 17.0 | 21.0 | 24.6 | 25.6 | 22.3 | 16.7 | 10.9 | 5.7 | 14.2 |
| | 0.8 | 5.5 | 5.6 | 7.4 | 10.8 | 14.9 | 18.6 | 22.1 | 23.5 | 21.9 | 17.6 | 13.1 | 8.6 | 14.1 |
| | 1.6 | 8.5 | 8.7 | 9.1 | 10.7 | 12.8 | 15.3 | 18.0 | 19.7 | 20.0 | 19.3 | 16.0 | 12.9 | 14.2 |
| | 3.2 | 11.9 | 11.9 | 11.6 | 11.7 | 11.8 | 12.4 | 13.8 | 15.0 | 16.2 | 17.6 | 16.3 | 15.3 | 13.8 |

ატმოსფერული ნალექები, რომლებიც წარმოადგენენ რაიონის კლიმატური და ჰიდროლოგიური რეჟიმის მაფორმირებელ ერთ-ერთ ძირითად ელემენტს, საკვლევ ტერიტორიაზე არც თუ დიდი რაოდენობით მოდის. თბილისის ტერიტორიაზე მოსული ატმოსფერული ნალექების წლიური ჯამი მერყეობს 540 მმ-ს არ აღემატება. ამასთან, ნალექების წლიური მსვლელობა ხასიათდება კონტინენტური ტიპით, ერთი მაქსიმუმით მაის-ივნისში და მეორადი, უმნიშვნელო მაქსიმუმით სექტემბერ-ოქტომბერში.

ატმოსფერული ნალექების საშუალო თვიური რაოდენობა და წლიური ჯამი, მოცემულია №6 ცხრილში.

ნალექების საშუალო თვიური რაოდენობა და წლიური ჯამი მმ-ზი

ცხრილი №6

| გეტსადგური | I | II | III | IV | V | VI | VII | VIII | IX | X | XI | XII | წელი |
|------------|----|----|-----|----|----|----|-----|------|----|----|----|-----|------|
| თბილისი | 18 | 23 | 33 | 55 | 90 | 78 | 50 | 40 | 46 | 45 | 38 | 24 | 540 |

აღმოსავლეთ საქართველოს სხვა რაიონებთან შედარებით, აქ ნალექების დღე-დამური მაქსიმალური რაოდენობა შედარებით მაღალია. ნალექების დღე-დამური მაქსიმალური რაოდენობა, დაფიქსირებული იმავე მეტსადგურზე 1955 წლის 16 აგვისტოს, 147 მმ-ს შეადგენს.

სხვადასხვა უზრუნველყოფის ნალექების დღე-დამური მაქსიმალური რაოდენობა, დადგენილი მეტსადგურ თბილისის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების საფუძველზე, მოცემულია №7 ცხრილში.

სხვადასხვა უზრუნველყოფის ნალექების დღე-დამური

გაქნილურები მმ-ზი (წლიური)

ცხრილი №7

| გეტსადგური | საშუალო მაქსიმუმი | უზრუნველყოფა % | | | | | | დაკვირვებული მაქსიმუმი | |
|------------|----------------------|----------------|----|----|----|-----|-----|---------------------------|--------------|
| | | 63 | 20 | 10 | 5 | 2 | 1 | მმ | თარიღი |
| თბილისი | 45 | 36 | 56 | 70 | 91 | 122 | 146 | 147 | 16.VIII.1955 |

ქალაქ თბილისში პაერის სინოტივის მაჩვენებლები არც ისე მაღალია. აღსანიშნავია, რომ პაერის წყლის ორთქლით გაჯერებისა (აბსოლუტური სინოტივის) და მისი დეფიციტის მაჩვენებელის წლიური მსვლელობა პრაქტიკულად ემთხვევა პაერის ტემპერატურის წლიურ მსვლელობას.

პაერის სინოტივის მაჩვენებლების საშუალო თვიური და წლიური სიდიდეები თბილისის მეტსდგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №8 ცხრილში.

პაერის სინოტივის საშუალო თვიური და წლიური სიდიდეები

ცხრილი №8

| მეტსადგური | ტენიანობა | I | II | III | IV | V | VI | VII | VIII | IX | X | XI | XII | წლი |
|------------|---------------------|-----|-----|-----|-----|------|------|------|------|------|------|-----|-----|------|
| თბილისი | აბსოლუტური მბ-ში | 5.2 | 5.4 | 6.1 | 8.6 | 12.4 | 14.8 | 17.2 | 16.7 | 14.2 | 11.0 | 8.2 | 5.9 | 10.5 |
| | შეფარდებითი %-ში | 73 | 69 | 66 | 62 | 64 | 60 | 56 | 57 | 64 | 73 | 77 | 76 | 66 |
| | დეფიციტი მბ-ში | 2.2 | 2.7 | 3.9 | 6.3 | 8.6 | 11.9 | 15.0 | 14.7 | 9.6 | 5.1 | 3.0 | 2.2 | 7.1 |

იმავი მეტეოროლოგიური სადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, თოვლის საფარი საშუალოდ ყველაზე ადრე ჩნდება 28.X-ს და ყველაზე გვიან ქრება 19.IV-ს. ამასთან, თოვლის მოსვლის ხანგრძლივობა იანვარ-თებერვალში მერყეობს 50-დან 60 საათამდე, მაგრამ ცალკეულ წლებში, მაგალითად 1988 წლის 2-3 თებერვალს, ქ. თბილისში თოვლი შეუჩერებლად მოდიოდა 39 საათისა და 55 წუთის განმავლობაში. მიუხედავად ამისა, თოვლის მდგრადი საფარის არსებობის ხანგრძლივობა დიდი არ არის.

თოვლის საფარის გაჩენისა და გაქრობის თარიღები, იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №9 ცხრილში.

თოვლის საფარის გაჩენისა და გაქრობის თარიღები

ცხრილი №9

| მეტსადგური | თოვლიან დღეთა რიცხვი | თოვლის საფარის გაჩენის თარიღი | | | თოვლის საფარის გაქრობის თარიღი | | |
|------------|----------------------------|----------------------------------|---------|---------|-----------------------------------|---------|--------|
| | | საშუალო | ნადრევი | გვიანი | საშუალო | ნადრევი | გვიანი |
| თბილისი | 15 | 30.XII. | 28.X. | 10.III. | 28.II. | 9.XII. | 19.IV. |

თბილისში ქრის ყველა მიმართულების ქარი, მაგრამ გაბატონებულ წრდილოდასავლეთის მიმართულების ქარებს, განაპირობებს მდინარე მტკვრის ხეობის მიმართულება.

ქარების მიმართულებები და შტილების რაოდენობა იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №10 ცხრილში.

ქარების მიმართულება და შტილების რაოდენობა

%-ში წლიურიდან

ცხრილი №10

| მეტსადგური | წ | წა | ა | სა | ს | სდ | დ | წდ | შტილი |
|------------|----|----|---|----|---|----|---|----|-------|
| თბილისი | 26 | 3 | 4 | 25 | 8 | 2 | 4 | 28 | 33 |

ქარის საშუალო წლიური სიჩქარე თბილისში 2,4 მ/წმ-ს არ აღემატება, ხოლო ქარის საშუალო თვიური მაქსიმალური სიჩქარე, დაფიქსირებული მარტში და აპრილში, 2,8 მ/წმ-ს შეადგენს.

ქარის საშუალო თვიური და წლიური სიჩქარეები, იმავე მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №11 ცხრილში.

ქარის საშუალო თვიური და წლიური სიჩქარე გ/წ-ში

ცხრილი №11

| მეტსადგური | ფლიუგერის სიმაღლე | I | II | III | IV | V | VI | VII | VIII | IX | X | XI | XII | წელი |
|------------|----------------------|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|------|-----|-----|-----|-----|------|
| თბილისი | 16 მ. | 2.2 | 2.7 | 2.8 | 2.8 | 2.5 | 2.5 | 2.8 | 2.3 | 2.1 | 2.0 | 1.7 | 1.8 | 2.4 |

ქარის სხვადასხვა განმეორებადობის მაქსიმალური სიჩქარეები, თბილისის მეტსადგურის მრავალწლიური დაკვირვების მონაცემების მიხედვით, მოცემულია №12 ცხრილში.

ქარის მაქსიმალური სიჩქარეები გ/წ-ში

ცხრილი №12

| მეტსადგური | ქარის მაქსიმალური სიჩქარე (გ/წ) შესაძლებელი ერთჯერ | | | | |
|------------|--|---------|----------|----------|----------|
| | 1 წელში | 5 წელში | 10 წელში | 15 წელში | 20 წელში |
| თბილისი | 22 | 27 | 29 | 30 | 32 |

საკვლევ ტერიტორიაზე ღრუბლიანობა ზომიერია განსაკუთრებით წლის ცივ პერიოდში. საშუალოდ, წლის განმავლობაში, ცის თაღის 60% დაფარულია ღრუბლებით. აქ მაღალია საერთო ღრუბლიანობა, რაც შეეხება ქვედა იარუსის ღრუბლებს – დიდი არ არის. ასეთი ღრუბლებით წლის განმავლობაში ცის თაღის მხოლოდ 40-45% არის დაფარული. საერთო ღრუბლიანობის მიხედვით მოღრუბლული დღეები 100-130-ს, ხოლო მინიმალური კი 50-60 შორის იცვლება.

ელჭექი საკმაოდ ხშირი მოვლენაა – 35-50 დღე წელიწადში. ცალკეულ წლებში უფრო მეტია და 70-ს უახლოვდება. ელჭექი აქ უმთავრესად წლის თბილ პერიოდში იცის (თვეში 5-12 დღე). იშვიათად ელჭექი ზამთარშიც აღინიშნება.

ელჭექისაგან განსხვავებით სეტყვა მხოლოდ წლის თბილ პერიოდში იცის, ყველაზე ხშირია მაის-ივნისში. სეტყვიან დღეთა რიცხვი 1-2 დღეს არ აღემატება. ცალკეულ წლებში სეტყვა 6-7-ჯერ დაფიქსირდა.

აქ ნისლი იშვიათად იცის. წელიწადში საშუალოდ მხოლოდ 10-30 დღეა ნისლიანი. ნისლი ძირითადად წლის ციკ პერიოდში ჩნდება, აღმოსავლეთიდან ჰაერის მასების შემოჭრის დროს.

წყლის მაქსიმალური ხარჯები

მდინარე გლდანულას ჩამონადენი შეისწავლებოდა შესართავის სიახლოეს სოფ. ავჭალაში (რკინიგზის ხიდთან) 1912 წლის 24 მაისიდან 1913 წლის 29 დეკემბრამდე. დაკვირვების მონაცემები გამოქვეყნებული არ არის. ამიტომ, მისი წყლის მაქსიმალური ხარჯები ნაპიგამაგრების უბნებზე დადგენილია მეთოდით, რომელიც მოცემულია „პაგასიის პირობებში მდინარეთა მაქსიმალური ჩამონადენის საანგარიშო ტექნიკურ მითითებაში”.

აღნიშნული მეთოდის თანახმად, წყლის მაქსიმალური ხარჯების სიდიდეები იმ მდინარეებზე და ხევებზე, რომელთა წყალშემკრები აუზის ფართობი არ აღემატება $400 \text{ } \text{dm}^2$ -ს, იანგარიშება ფორმულით, რომელსაც შემდეგი სახე გააჩნია

$$Q = R \cdot \left[\frac{F^{2/3} \cdot K^{1.35} \cdot \tau^{0.38} \cdot i^{-0.125}}{(L + 10)^{0.44}} \right] \cdot \Pi \cdot \lambda \cdot \delta \quad \text{dm}^3/\text{წ}$$

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

F – წყალშემკრები აუზის ფართობია საანგარიშო კვეთში dm^2 -ში;

K – რაიონის კლიმატური კოეფიციენტია, რომლის მნიშვნელობა აიღება სპეციალური რუკიდან და ჩვენ შემთხვევაში ტოლია 6,0-ის;

τ – განმეორებადობაა წლებში;

i – მდინარის ნაკადის ან ხევის გაწონასწორებული ქანობია ერთეულებში სათავიდან საანგარიშო კვეთამდე;

L – მდინარის სიგრძეა სათავიდან საანგარიშო კვეთამდე dm -ში;

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

λ – აუზის ტენიანობის კოეფიციენტია, რომლის სიდიდე იანგარიშება გამოსახულებით

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

აქ F_t – აუზის ტენით დაფრული ფართობია %-ში, რაც ჩვენ შემთხვევაში ტოლია 70%-ის. აქედან $\lambda = 0,88$ -ს;

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, რაც ჩვენ შემთხვევაში ტოლია 5,2 კმ-ის ;

B_{sas} – აუზის საშუალო სიგანეა კმ-ში. მისი მნიშვნელობა მიიღება დამოკიდებულებით $B_{sas} = \frac{F}{L}$;

მოცემული რიცხვითი მნიშვნელობების შეყვანით ზემოთ მოყვანილ ფორმულაში, მიიღება მდ. გლდანულას წყლის მაქსიმალური ხარჯები საპროექტო უბნებზე. მიღებული შედეგები მოცემულია ქვემოთ, №13 ცხრილში.

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

საპროექტო უბანზე

ცხრილი №13

| უბანი | F | L | i | K | Π | λ | δ | მაქსიმალური ხარჯები | | | |
|----------------|------|------|--------|------|-------|-----------|----------|---------------------|-------------|-------------|-------------|
| | | | | | | | | $\tau = 100$ | $\tau = 50$ | $\tau = 20$ | $\tau = 10$ |
| ქვედა უბანი | 62.5 | 17.0 | 0.0529 | 6.00 | 1.00 | 0.88 | 1.10 | 180 | 138 | 97.5 | 75.0 |

მდინარე მტკვრის მაქსიმალური ხარჯები მდ. გლდანულას შესართავთან დადგენილია ანალოგის მეთოდით. ანალოგად აღებულია მდ. მტკვარი – პ/ს თბილისის მონაცემები, რომელიც პიდროლოგიურ დაკვირვებათა 66 წლიან პერიოდს (1925-1990 წ.წ.) მოიცავს. აღნიშნულ პერიოდში მდ. მტკვრის წლიური მაქსიმალური ხარჯები პ/ს თბილისის კვეთში მერყეობდნენ 448 მ³/წმ-დან (1947 წ.) 2450 მ³/წმ-დან (1968 წ.).

პიდროლოგიურ საგუშაგო თბილისის კვეთში მდ. მტკვრის მაქსიმალური ხარჯების 66 წლიანი გარიაციული რიგი სტატისტიკურად დამუშავებულია საქართველოშიმოქმედი ნორმატივების შესაბამისად მომენტების მეთოდით. დამუშავების შედეგად მიღებულია განაწილების მრუდის შემდეგი პარამეტრები:

–მაქსიმალური ხარჯების საშუალო მრავალწლიური სიდიდე $Q_0=1162 \text{ მ}^3/\text{წმ};$

–გარიაციის კოეფიციენტი $Cv=0,31;$

–ასიმეტრიის კოეფიციენტის სიდიდე $Cs=4Cv-1$, მიღებულია ალბათობის უჯრე-დულაზე ემპირიული და თეორიული წერტილების უახლოესი თანხვედრით.

დადგენილია გარიაციული რიგის რეპრეზენტატიულობის შესაფასებელი პარამეტრები – მაქსიმალური ხარჯების საშუალო მრავალწლიური სიდიდისა და გარიაციის კოეფიციენტის შეფარდებითი საშუალო კვადრატული ცდომილება, რაც დამაკმაყოფილებელია, რადგან სამშენებლო ნორმებისა და წესების მოთხოვნების შესაბამისად $\varepsilon_{\varrho_0} = 3,82 \% \leq 5 \% -\text{ზე}$ და $\varepsilon_{c_v} = 9,11 \% \leq 10 \% -\text{ზე}.$

დადგენილია ასევე საშუალო კვადრატული გადახრა, რაც ტოლია $\delta=360$.

მიღებული პარამეტრებისა და სამპარამეტრიანი გამა-განაწილების ნორმირებული ორდინატების მეშვეობით ნაანგარიშებია მდ. მტკვრის სხვადასხვა უზრუნველყოფის წყლის მაქსიმალური ხარჯები პ/ს თბილისის კვეთში.

სხვადასხვა უზრუნველყოფის წყლის მაქსიმალური ხარჯები იმავე კვეთში დადგენილია ასევე გუმბელის განაწილებით, რომლის მიხედვით სხვადასხვა განმეორებადობის წყლის მაქსიმალური ხარჯები იანგარიშება გამოსახულებით

$$Q_\tau = Q_0 + K \cdot \delta \text{ მ}^3/\text{წმ}$$

სადაც Q_τ – საანგარიშო განმეორებადობის მაქსიმალური ხარჯია მ³/წმ-ში;

ϱ_0 – წყლის მაქსიმალური ხარჯების საშუალო მრავალწლიური სიდიდეა, რაც ჩვენ შემთხვევაში ტოლია 1162 $\text{m}^3/\text{წ}$ -ის;

K – ექსტრემალური მნიშვნელობებისთვის გამოყვანილი კოეფიციენტია, რომლის სიდიდე ყოველი განმეორებადობისთვის აიღება სპეციალურად დამუშავებული ცხრილიდან;

δ – საშუალო კვადრატული გადახრაა, რაც ტოლია 360-ის.

მდინარე მტკვრის წყლის მაქსიმალური ხარჯები \dot{V} . თბილისში აღებულია ასევე საქართველოს ჰიდრომეტეოროლოგიის სამეცნიერო-კვლევითი ინსტიტუტის მიერ ცალკეული კატასტროფიული მაქსიმალური ხარჯების გაანგარიშების საფუძველზე მიღებული შედეგებიდან. აღნიშნული გაანგარიშებების მიხედვით, საქართველოს ჰიდრომეტეოროლოგიის ინსტიტუტმა მიიღო განაწილების მრუდის შემდეგი პარამეტრები:

–მაქსიმალური ხარჯების საშუალო მრავალწლიური სიდიდე $Q_0=1148 \text{ m}^3/\text{წ}$;

–ვარიაციის კოეფიციენტი $Cv=0,56$;

–ასიმეტრიის კოეფიციენტის სიდიდე $Cs=2Cv=1,12$.

მიღებული პარამეტრებისა და ბინომიალური მრუდის განაწილების ორდინატების მეშვეობით დადგენილია მდ. მტკვრის სხვადასხვა უზრუნველყოფის სიდიდეები.

გადასვლა ანალოგიდან, ანუ \dot{V}/\dot{F} თბილისის კვეთიდან მდ. გლდანულას შესართავის კვეთში, განხორციელებულია გადამყვანი კოეფიციენტის მეშვეობით, რომლის მნიშვნელობა მიიღება გამოსახულებით

$$K = \frac{Fs_{apr}}{Fan}.$$

სადაც F_{apr} – მდ. მტკვრის წყალშემკრები აუზის ფართობია საპროექტო, ანუ მდ. გლდანულას შესართავის კვეთში, სადაც $F_{apr} = 20800 \text{ კმ}^2$;

F_{an} – მდ. მტკვრის წყალშემკრები აუზის ფართობია \dot{V}/\dot{F} თბილისის კვეთში, სადაც $F_{an} = 21100 \text{ კმ}^2$;

მოცემული რიცხვითი სიდიდეების შეფანით ზემოთ მოყვანილ გამოსახულებაში, მიიღება ანალოგიდან, ანუ \dot{V}/\dot{F} თბილისის კვეთიდან

საპროექტო კვეთში გადამყვანი კოეფიციენტის სიდიდე 0,986-ის ტოლი. პ/ს თბილისის კვეთში დადგენილი მაქსიმალური ხარჯების გადამრავლებით გადამყვან კოეფიციენტზე, მიიღება მაქსიმალური ხარჯები საპროექტო კვეთში.

მდინარე მტკვრის მაქსიმალური ხარჯების სხვადასხვა უზრუნველყოფის სიდიდეები ანალოგის (პ/ს თბილისი) და საპროექტო (მდ. გლდანულას შესართავის) კვეთებში, დადგენილი სამპარამეტრიანი გამა-განაწილების, გუმბელის განაწილებისა და პიდრომეტეოროლოგიის ინსტიტუტის მიერ, მოცემულია №14 ცხრილში.

მდინარე მტკვრის მაქსიმალური ხარჯებიმ³/წ-ში

СИП ცხრილი №14

| კვეთი | F β^2 | მეთოდი | Q_0 $\beta^3/\gamma\theta$ | Cv | Cs | δ | უზრუნველყოფა P% | | | |
|----------------------------|----------------|---------------|---------------------------------|------|------|----------|-----------------|------|------|------|
| | | | | | | | 1 | 2 | 5 | 10 |
| ანალოგი- პ/ს თბილისი | 21100 | გამა-განაწ. | 1162 | 0.31 | 1.24 | 360 | 2300 | 2140 | 1835 | 1630 |
| | | გუმბელის | 1162 | 0.31 | 1.24 | 360 | 2395 | 2185 | 1900 | 1680 |
| | | პ/ზ ინსტიტუტი | 1148 | 0.56 | 1.12 | 643 | 2910 | 2765 | 2475 | 2270 |
| $K = 0,986$ | 20800 | გამა-განაწ. | 1146 | — | — | — | 2268 | 2110 | 1809 | 1607 |
| | | გუმბელის | 1146 | — | — | — | 2360 | 2155 | 1875 | 1655 |
| | | პ/ზ ინსტიტუტი | 1132 | — | — | — | 2869 | 2726 | 2440 | 2238 |

მდინარე გლდანულას შესართავის კვეთში, მდ. მტკვრის მაქსიმალური ხარჯები დადგენილი გუმბელის განაწილებით, მიღებულია საანგარიშო სიდიდეებად.

წყლის მაქსიმალური დონეები

საპროექტო ნაპირგამაგრების ქვედა უბანზე მდ. გლდანულას მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეები, დადგენილია მდ. მტკვრიდან შეტბორვის გათვალისწინებით. ამ მიზნით გადაღებული იქნა მდ. მტკვრისა და მდ. გლდანულას კალაპოტის განივი კვეთები. აღნიშნული განივი კვეთების საფუძველზე დადგენილი იქნა მდინარეთა ჰიდრავლიკური ელემენტები. აღნიშნული ჰიდრავლიკური ელემენტების მიხედვით განხორციელდა წყლის მაქსიმალურ ხარჯებსა და დონეებს შორის $\varphi = f(H)$ დამოკიდებულების მრუდების აგება, რომლებიც ერთმანეთთან შებმულია ორ საანგარიშო კვეთს შორის ნაკადის ჰიდრავლიკური ქანობის შერჩევის გზით. მდინარე მტკვრის ჰიდრავლიკური ელემენტები დადგენილია მდგრადი კალაპოტის პირობებში.

კვეთში ნაკადის საშუალო სიჩქარე დადგენილია 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 ჰიდრავლიკური ქანობია ორ საანგარიშო კვეთს შორის;

n – კალაპოტის სიმქისის კოეფიციენტია, რომლის სიდიდე დადგენილი სპეციალური გათვალისწინების საფუძველზე მდ. მტკვრისთვის მიღებულია 0,040-ის, მდ. გლდანულასთვის კი 0,060-ის ტოლი.

მდინარე მტკვრის სხვადასხვა განმეორებადობის წყლის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეების ნიშნულები საპროექტო პირობებში მოცემულია №15, მდ. გლდანულასი კი №16 ცხრილში.

მდინარე მტკვრის წყლის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეები

საპროექტო პირობებში

ცხრილი №15

| № | განივის განივებს შორის მ-ში | მანძილი ნაპირის ნიშნული მ.აბს. | წყლის ნაპირის ნიშნული მ.აბს. | ფსკერის უდაბლესი ნიშნული მ.აბს. | წ. გ. დ. | | | |
|---|--------------------------------------|---|---------------------------------------|--|--|---|---|--|
| | | | | | $\tau = 100$ წელს, Q=2360 $\partial^3/\nabla\partial$ | $\tau = 50$ წელს, Q=2155 $\partial^3/\nabla\partial$ | $\tau = 25$ წელს, Q=1875 $\partial^3/\nabla\partial$ | $\tau = 10$ წელს Q=1655 $\partial^3/\nabla\partial$ |
| 2 | 175 | 414.00 | 412.55 | 418.70 | 418.50 | 418.30 | 418.00 | |
| 3 | | | 413.50 | 412.52 | 418.20 | 418.00 | 417.70 | 417.40 |
| 4 | | | 412.90 | 411.55 | 417.60 | 417.40 | 417.10 | 416.90 |

მდინარე გლდანულას წყლის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეები

საპროექტო პირობებში

ცხრილი №16

| № | განივის განივებს შორის მ-ში | მანძილი ნაპირის ნიშნული მ.აბს. | წყლის ნაპირის ნიშნული მ.აბს. | ფსკერის უდაბლესი ნიშნული მ.აბს. | წ. გ. დ. | | | |
|----|--------------------------------------|---|---------------------------------------|--|---|--|---|--|
| | | | | | $\tau = 100$ წელს, Q=180 $\partial^3/\nabla\partial$ | $\tau = 50$ წელს, Q=138 $\partial^3/\nabla\partial$ | $\tau = 25$ წელს, Q=97,5 $\partial^3/\nabla\partial$ | $\tau = 10$ წელს Q=75,0 $\partial^3/\nabla\partial$ |
| 10 | 5 | 418.60 | 418.50 | 421.90 | 421.60 | 421.20 | 421.00 | |
| 11 | | | 418.40 | 418.25 | 421.80 | 421.50 | 421.10 | 420.90 |
| 12 | | | 418.26 | 418.01 | 421.70 | 421.40 | 421.00 | 420.80 |

ნახაზებზე, მდ. გლდანულას კალაპოტის განივ კვეთებზე, დატანილია 100 წლიანი და 10 წლიანი განმეორებადობის წყლის მაქსიმალური ხარჯების შესაბამისი დონეების ნიშნულები.

მდინარე მტკვრისა და მდ. გლდანულას ქვედა უბნის ჰიდრავლიკური ელემენტები, რომელთა საფუძველზე განხორციელდა წყლის მაქსიმალურ ხარჯებსა და დონეებს შორის $\varrho = f(H)$ დამოკიდებულების მრუდების აგება, მოცემულია №17 და №18 ცხრილებში.

მდინარე მტკვრის ჰიდრავლიკური ელემენტები

ცხრილი №17

| ნიშნულები მ.აბს. | კვეთის ელემენტები | კვეთის ფართობი $\omega \text{ მ}^2$ | ნაკადის სიგანე $B \text{ მ}$ | საშუალო სიღრმე $h \text{ მ}$ | ნაკადის ქანობი i | საშუალო სიჩქარე $v \text{ მ/წ}$ | წყლის ხარჯი $Q \text{ მ}^3/\text{წ}$ |
|---------------------|----------------------|---|------------------------------------|------------------------------------|--------------------------|---------------------------------------|--|
| განივი №4 | | | | | | | |

| | | | | | | | |
|--------|----------|------|------|------|--------|------|------|
| 412.90 | კალაპოტი | 47.9 | 53.0 | 0.90 | 0.0038 | 1.44 | 69.0 |
| 414.00 | კალაპოტი | 119 | 77.0 | 1.54 | 0.0038 | 2.06 | 245 |
| 415.00 | კალაპოტი | 220 | 124 | 1.77 | 0.0038 | 2.26 | 497 |
| 416.00 | კალაპოტი | 364 | 165 | 2.21 | 0.0038 | 2.62 | 954 |
| 417.00 | კალაპოტი | 529 | 165 | 3.21 | 0.0038 | 3.37 | 1783 |
| 418.00 | კალაპოტი | 694 | 165 | 4.21 | 0.0038 | 4.04 | 2804 |

განივი №3 $L=110 \text{ მ}$ (მდ. გლდანულას შესართავი)

| | | | | | | | |
|--------|----------|------|------|------|--------|------|------|
| 413.50 | კალაპოტი | 49.9 | 76.0 | 0.66 | 0.0054 | 1.39 | 69.4 |
| 415.00 | კალაპოტი | 176 | 92.0 | 1.91 | 0.0032 | 2.18 | 384 |
| 416.00 | კალაპოტი | 277 | 110 | 2.52 | 0.0033 | 2.67 | 740 |
| 417.00 | კალაპოტი | 404 | 143 | 2.82 | 0.0045 | 3.36 | 1357 |

| | | | | | | | |
|-------------------------------|----------|------|------|------|--------|------|------|
| 418.50 | კალაპოტი | 635 | 165 | 3.85 | 0.0049 | 4.32 | 2743 |
| განივი №2 $L = 175 \text{ მ}$ | | | | | | | |
| 414.00 | კალაპოტი | 51.5 | 53.0 | 0.97 | 0.0028 | 1.30 | 67.0 |
| 415.50 | კალაპოტი | 168 | 102 | 1.65 | 0.0035 | 2.07 | 348 |
| 416.50 | კალაპოტი | 294 | 150 | 1.96 | 0.0036 | 2.35 | 691 |
| 417.50 | კალაპოტი | 452 | 165 | 2.74 | 0.0034 | 2.86 | 1293 |
| 418.50 | კალაპოტი | 617 | 165 | 3.74 | 0.0032 | 3.42 | 2110 |

მდინარე გლდანულას პიდრავლიკური ელემენტები

ცხრილი №17

| ნომენკლატურა | კვეთის ელემენტები | კვეთის ფართობი | ნაკადის სიგანე | საშუალო სიღრმე | ნაკადის ქანობი | საშუალო | წყლის ხარჯი |
|--------------|----------------------|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|---------|----------------|
| მ.აბს. | ელემენტები | ფართობი | სიგანე | სიღრმე | ქანობი | სიჩქარე | ხარჯი |

განივი №12 $L = 380 \text{ მ}$ მდ. მტკვრიდან

| | | | | | | | |
|--------|----------|------|------|------|---------|------|------|
| 418.26 | კალაპოტი | 0.57 | 3.40 | 0.17 | 0.00016 | 0.06 | 0.03 |
| 420.50 | კალაპოტი | 35.1 | 27.4 | 1.28 | 0.00605 | 1.53 | 53.7 |
| 421.50 | კალაპოტი | 63.9 | 30.2 | 2.12 | 0.00868 | 2.57 | 164 |
| 422.00 | კალაპოტი | 78.4 | 32.0 | 2.48 | 0.01000 | 3.06 | 243 |

განივი №10 $L = 15 \text{ მ}$

| | | | | | | | |
|--------|----------|------|------|------|--------|------|------|
| 418.60 | კალაპოტი | 0.25 | 3.80 | 0.06 | 0.0227 | 0.38 | 0.10 |
| 420.00 | კალაპოტი | 15.2 | 17.6 | 0.86 | 0.0149 | 1.84 | 28.0 |
| 421.00 | კალაპოტი | 34.4 | 20.8 | 1.65 | 0.0095 | 2.27 | 78.1 |

| | | | | | | | |
|--------|----------|------|------|------|--------|------|-----|
| 422.00 | კალაპოტი | 58.2 | 26.7 | 2.18 | 0.0145 | 3.38 | 197 |
|--------|----------|------|------|------|--------|------|-----|

კალაპოტის მოსალოდნელი ზოგადი გარეცხვის სიღრმე

მდინარე გლდანულა შეუსწავლელია პიდროლოგიური თვალსაზრისით. შეუსწავლელია მისი კალაპოტური პროცესებიც, ამიტომ, მისი კალაპოტის მოსალოდნელი ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიღრმე საპროექტო უბანზე დადგენილია მეთოდით, რომელიც მოცემულია ვ. ლაპშენკოვის მონოგრაფიაში „პიდროკვანძების ბიეფებში მდინარეთა კალაპოტების დეფორმაციების პროგნოზირება“ (ლენინგრადი, 1979 წ).

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

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

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 0,9-დან 1,1-მდე. ჩვენ შემთხვევაში მისი სიდიდე აღებულია 0,9-ის ტოლი;

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

i – ნაკადის პიდრავლიკური ქანობია საპროექტო უბანზე, რაც ტოლია 0,0125-ის;

მოცემული რიცხვითი მნიშვნელობების შეყვანით ზემოთ წარმოდგენილ ფორმულაში, მიიღება მდ. გლდანულას მდგრადი კალაპოტის სიგანე 100 წლიანი განმეორებადობის (1%-იანი უზრუნველყოფის) წყლის მაქსიმალური ხარჯის გავლის პირობებში 25,7≈26,0 მეტრის ტოლი.

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

$$d_{sash} = 4,5 \cdot i^{0,9} \quad \theta$$

აქ i – აქაც ნაკადის ჰიდრავლიკური ქანობია საპროექტო უბანზე; აქედან კალაპოტის ამგები მყარი მასალის საშუალო დიამეტრი მიიღება 0,09 მ-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 რაც მდინარეებისთვის საშუალო სიდრმის ტოლია, ე.ი. $R = h$ მ. ჩვენ შემთხვევაში მდინარის საშუალო სიდრმე, დადგენილი ჰიდრავლიკური ელემენტების ცხრილის მიხედვით, შეადგენს 2,00 მეტრს.

n – აქაც კალაპოტის სიმქისის კოეფიციენტია. აქედან $y = 0,328$ -ს.

მოცემული რიცხვითი სიდიდეების შეფანით ზემოთ მოყვანილ ფორმულაში მიიღება კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის საშუალო სიდრმე 3,73 მეტრის ტოლი.

კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიდრმე მდინარის სწორხაზოვან უბანზე მიიღება დამოკიდებულებით

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

აქედან, მდ. გლდანულას კალაპოტის მოსალოდნელი ზოგადი გარეცხვის მაქსიმალური სიდრმე საპროექტო უბანზე მიიღება 5,96≈5,95 მეტრის ტოლი.

კალაპოტის მიღებული მაქსიმალური გარეცხვის სიდრმე უნდა გადაიზომოს მდ. გლდანულას 100 წლიანი განმეორებადობის წყლის მაქსიმალური ხარჯის შესაბამისი დონიდან ქვემოთ.

აქვე აღსანიშნავია, რომ ზემოთ მოყვანილი მეთოდით კალაპოტის ზოგადი გარეცხვის სიდრმე იანგარიშება მხოლოდ ალუვიურ კალაპოტებში წყლის მაქსიმალური ხარჯების გავლისას. მეთოდი არ ითვალისწინებს მდინარეების სიდრმული ეროზიის პარამეტრების დადგენას ძირითად, კლდოვან ქანებში,

სადაც სიღრმული ეროზიის განვითარება საქმაოდ ხანგრძლივი პროცესია. ამრიგად, თუ ნაგებობის კვეთში დაფიქსირდება ძირითადი ქანები გარეცხვის სიღრმეზე მაღლა, ნაგებობა უნდა დაეფუძნოს ძირითად ქანებს.

საკვლევი უბნის საინჟინრო გეოლოგია

გეომორფოლოგია

საკვლევი ტერიტორია მდებარეობს თბილისში, გლდანის მუნიციპალიტეტი მდ გლდანულას ხეობაში მდინარეზე მშენებარე სარკინიგზო ხიდის ზემოთ.

რელიეფის თანამედროვე მორფოსტრუქტული ფორმების იერსახე შექმნილია აკუმულიაცური და დენუდაციური პროცესების ზემოქმედებით.

მორფოლოგიურად ტერიტორია წარმოადგენს მდ. გლდანულას მარცხენა ჭალის მაღალ ტერასას. ტერასას აქვს დინების მიმართულებით სუსტად დახრილი მოსწორებული ზედაპირი.

მდ. გლდანულა ღვარცოფულია საკვლევი უბნის ფარგლებში გამომუშავებული აქვს ორმხრივი ჭალის და ჭალისზედა ტერასები. ჭალისზედა ტერასები კალაპოტიდან მაღლდებიან 3-4 მეტრით. ჭალა – კალაპოტის სიგანე 80 – 100 მეტრის ფარგლებშია. მდინარის მარცხენა მხარე, სადაც მიმდინარეობს ფუჭი ქანის განთავსება გამაგრებულია ბეტონის კედლით, რომელიც ვერ აკმაყოფილებს არსებულ მოთხოვნებს და საჭიროებს დაგრძელებას. კედელი ამავდროულად დაიცავს ჭალისზედა ტერასაზე განლაგებული მოსახლეობის საკარმიდამო ნაკვეთებს, საცხოვრებელ სახლებს და იქ არსებულ ინფრასტრუქტურულ ობიექტებს.

2. გეოლოგიური პირობები

2.1, გეოლოგიური აგებულება და ტექტონიკა

საქართველოს ტერიტორიის ტექტონიკური დანაწევრების სქემის მიხედვით (ე. გამყრელიძე 2000 წ) საკვლევი უბანი მდებარეობს აჭარა - თრიალეთის ნაოჭა სისტემის, აღმოსავლეთ ნაწილის სამხრეთ ქვეზონაში. ტეიტორიის გეოლოგიურ აგებულებაში მონაწილეობენ ოლიგოცენური და ქვედა მოიცენური ($P_3+N_1^1$) ასაკის ნალექები წარმოდგენილი მსხვილმარცვლიანი კვარც-არკოზული ქვიშაქვებით, კარბონაული თიხები და კონგლომირატებით, რომლებიც ჭალა – კალაპოტში და ტერასულ საფეხურებზე გადაფარულია ალუვიური კენჭნარით ქვიშნაროვანი შემავსებელით. კენჭნაროვანი მასალა კარგადაა დამუშავებული და დახარისხებული.

2.2 ჰიდროგეოლოგიური პირობები

ობიექტის ფარგლებში და მიმდებარედ გრუნტის წყლების ზედაპირული გამოსავლები არ დაფიქსირებულა. ჭალაში ისინი განლაგებულია 0,5 მეტრის სიღრმეზე.

3. სამშენებლო მოედნის საინჟინრო- გეოლოგიური პირობები

საპროექტო უბნის ფარგლებში ტერიტორია წარმოადგენს მდინარის დინების მიმართულებით სუსტად დახრილ მოსწორებულ აკუმულიაცურ ზედაპირს.

საინჟინრო-გეოლოგიური პირობები განპირობებულია ამგები გრუნტების შემადგენლობით, რელეიფის თავისებურებებით, მდინარის ჰიდროლოგიური რეჟიმით და აქ მიმდენარე გეოლოგიური პროცესების ერთობლიობით.

საპროექტო უბნის ტერიტორიაზე და მიმდებარედ ჩატარებული სარეკოგნოსცირო მარშრუტული გამოკვლევების და არსებული ფნდური მასალების ანალიზის საფუძველზე გამოვლენილი იქნა გრუნტების 2 სახესხვაობა (სგე); სგე-1 კენჭნარი ქვიშნაროვანი შემავსებლით და სგე-2 ტექნოგენური გრუნტი - ფერდობზე გადმოყრილი ფუჭი ქანი.

სგე-1 კრნჭნარი საშუალო და წვრილმარცვლოვანი 5% - მდე კაჭარის ჩანართებით, ქვიშნარის შემავსებლით. კენჭნაროვანი მასალა კარგადაა დამუშავებული და დახარისხებული. აღნიშნული გრუნტების ფიზიკურ-მექანიკური მახასიათებლებია: სიმკვრივე $P=1.90$ გრ/სმ³, ფორიანობის კოეფიციენტი $e=0.45$, ფილტრაციის კოეფიციენტი $K_f = 50$ მ/დღე - ღამეში, შიგა ხახუნის კუთხე $\phi = 35^\circ$, შეჭიდულობა $C = 0.07$ კგ/სმ², დეფორმაციის მოდული $E = 480$ კგ/სმ², პირობითი საანგარიშო წინაღობა $R_o = 6$ კგ/სმ².

დამუშევების სიმნელის მიხედვით მიეკუთვნება 6 ვ რიგის, ერთციცხვიანი ექსკავატორით ბულდოზერით და ხელით დამუშავების III კატეგორია.

სდ-2 ტექნოგენური გრუნტი - ფერდობზე გადმოყრილი ფუჭი ქანი, თიხნარი ფხვიერი არა შეცემენტებული. გრუნტების გასაშუალებული ფიზიკურ-მექანიკური მახასიათებლებია: სიმკვრივე $P = 1.80$ გრ/სმ³, ფორიანობის კოეფიციენტი $e=0.80$, შიგა ხახუნის კუთხე $\phi = 18^\circ$, შეჭიდულობა $C = 0.1$ კგ/სმ², დეფორმაციის მოდული $E = 50$ კგ/სმ², პირობითი საანგარიშო წინაღობა $R_o = 0.5$ კგ/სმ².

დამუშავების სიმნელის მიხედვით მიეკუთვნება 24 ა რიგს, ერთციცხვიანი ექსკავატორით, ბულდოზერით და ხელით დამუშავების II კატეგორია.

3.1 თანამედროვს საშიში გეოლოგიური პროცესები

საშიშ გეოლოგიური პროცესებიდან საპროექტო უბნის ტერიტორიაზე აღინიშნება ღვარცოფები, ნაპირების წარეცხვა. დაცვის მიზნით საჭიროა არსებული ნაპირდამცვი კედლის დაგრძელება.

4.დასკვნები და რეკომენდაციები

1. საკვლევი ტეროტორია მდებარეობს ქ. თბილისში, მდ გლდანულას ხეობაში, მშენებარე სარკინიგზო ხიდის ზემოთ;
2. საშიში გეოლოგიური პროცესებიდან აღინიშნება ღვარცოფები, ნაპირების წარეცხვა ;
3. საინჟინრო-გეოლოგიური პირობების სირთულის მიხედვით მიეკუთვნება I (მარტივი) კატეგორიას;
4. გრუნტების გავრცელების მიხედვით გამოიყოფა 2 საინჟინრო - გეოლოგიური ელემენტი (სგე); სგე-1 კენჭნარი საშუალო და წვრილ მარცვლოვანი, კაჭარის 5% - მდე ჩანართებით ქვიშნარის შემავსებელით, სგე - 2 ტექნოგენური გრუნტი - ფერდობზე გადმოყრილი ფუჭი ქანი;
5. გრუნტების სიმკვრივე და საანგარიშო წინაღობა შესაბამისად შეადგენს: სგე -1 სიმკვრივე $P = 1,90 \text{ კგ/სმ}^3$, საანგარიშო წინაღობა $R_o = 6 \text{ კგძ/სმ}^2$; სგე-2 სიკვრივე $P = 1.80 \text{ გრ/სმ}^3$, საანგარიშო წინაღობა $R_o = 0.5 \text{ კგძ/სმ}^2$.
- 6, დამუშავების სიძნელის მიხედვით მიეკუთვნება :სგე-1 6 ვ რიგის, ერთიცხვიანი ექსკავატორით, ბულდოზერით და ხელით დამუშავების III კატეგორია; სგე - 2 24 ა რიგს ერთიცხვიანი ექსკავატორით, ბულდოზერით და ხელით დამუშავების II კატეგორია;
- 7 ობიექტზე გრუნტის წყლების ზედაპირული გამოსავლები არ დაფიქსირებულა, ჭალაში განლაგებულია 0,5 მ სიღრმეზე ;
- 8 დამცავი ნაგებობების პროექტირების დროს აუცილებელი პირობაა წარეცხვის სიღრმის გათვალისწინება ;
- 9 საქართველოს ეკონომიკური განვითარების მინისტრის ბრძანება 1 -1/2284 2009 წლის 7 ოქტომბერი ქ. თბილისი, სამშენებლო ნორმებისა და წესების „სესმოედეგი მშენებლობა „ (პნ 01.01- 09) დამტკიცების შესახებ, თანახმად ქ. თბილისი და შესაბამისად საპროექტო უბანი მიეკუთვნება 8 ბალიანი ინტენსიონის ზონას, სეისმურობის უგანზომილობო კოეფიციენტი 0,17.

თავი II. საპროექტო დონისძიებები

ავარიული უბანი მდებარეობს გლდანის მუნიციპალიტეტში, შუშის ქუჩის მიმდებარედ, მდ. გლდანულას ორივე ნაპირზე. მდინარის ეს მონაკვეთი გაედინება ორ ქუჩის შორის. 2012 წელს მომხდარმა ძლიერმა წყალმოვარდნამ დაანგრია ამ ქუჩების დამაკავშირებელი ხიდი და დააზიანა მარცხენა ნაპირზე არსებული ნაპირდამცავი ბეტონის კედელი.

მიღებულია გადაწყვეტილება მარცხენა ნაპირზე (პირველი საპროექტო უბანი) დაზიანებული ნაპირდამცავი კედლის ნაცვლადდაპროექტდეს ახალი ნაპირდამცავი კედელი 40 მ სიგრძით(სურ 1, 2, 3, 4, 5, 6), ხოლო მარჯვენა ნაპირზე (მეორე საპროექტო უბანი) გათვალისწინებულია ახალი კედლის მოწყობა სიგრძით 90 მ. (სურ 7, 8, 9, 10, 11).

კედლები დაპროექტებულია სექციებად სიგრძით 10 მ.კედლის საძირკვლად მიღებულია ხიმინჯოგანი როსტგერკი (ხიმინჯი $d=0.9\delta$). ხიმინჯების წინა რიგის სიგრძე მიღებულია 9 მ, ხოლო უკანა რიგის სიგრძე - 6 მ.

კედლების სექციებში გათვალისწინებულია განივიდრენაჟის მოწყობა (პლასტმასის მილი $d=15$ სმ).

კედლები მიწასთან შეხების ადგილებში უნდა იქნას დამუშავებული წასაცხები პიდროიზოლაციის 2 ფენით.

კედლის სექციების შორის გათვალისწინებულია 4 სმ-იანი, ხის ფარებით და ბიტუმში გაუდენთილი ჯვალოთი სადეფორმაციო ნაკერების მოწყობა. ფასადის მხრიდან უნდა მოხდეს სადეფორმაციო ნაკერის შეღესვა ცემენტის ხსნარით.

კედლის უკან უკუჩაყრა უნდა მოხდეს ადრე დამუშავებული და მოზიდული გრუნტით, დატკეპნით.

სამშენებლო მოედნიდან წყლის აცილების მიზნით გათვალისწინებულია ქვანაყარის ბერმის მოწყობა, ქვაბულის ფერდზე კი თიხის ტომრების მოწყობა.კედლის წინ უკუჩაყრა გათვალისწინებულია ქვაყრილით, ადრე გამოყენებული დამცავი ბერმისთვის.

სამშენებლო სამუშაოები უნდა შესრულდეს წყალმცირობის პერიოდში დროებითი ბერმის მოწყობით.

რადგან საპროექტო უბნები განლაგებულია ქალაქის ფარგლებში გათვალისწინებული უნდა იქნას საპროექტო პედლებში ქალაქის სადრენაჟო სისტემების მოწყობის შესაძლებლობა.

პირველ საპროექტო უბანზე მშენებლობის პერიოდში დაზიანდება არხებული ასფალტბეტონის და ბეტონის საფარი. პროექტით გათვალისწინებულია გზის საფარის აღდგენა.



სურ. 1



სურ. 2



სურ. 3



სურ. 4



სურ. 5



სურ. 6



სურ. 7



სურ. 8



სურ. 9



სერ. 10



სერ. 11

ქ.თბილისის მუნიციპალიტეტი, შუშის ქართველი მიმღებარენ, მდ. გლეხულას
მარცხენა სანაკიონის გამაბრენითი სამუშაოები

რენაგებონის კედლის მოწყობისამუშაოთა მოცულობების უფასო

| N | სამუშაოების დასახელება | განზ. | მოცულობები | შენიშვნა |
|------------------------------------|--|---------------------------|--|--|
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
| I. მოსამზადებელი სამუშაოები | | | | |
| 1 | მდინარის კალაპოტში ჩასასვლელად დროებითი გზის (სიგანე 4.5 მ) მოწყობა - გრუნტის მოჭრა ბულდოზერით გადაადგილება 20 მ-ზე ადგილზე მოსწორებით - გზის სავალი ნაწილის მოწყობა $h=20$ სმ ხელში გრუნტით დატკიცით | გრძ.მ | 40 გ ² /გ ³ გ ² /გ ³ | 180/90 180/36 გრუნტი 24° |
| 2 | ხელის მოჭრა $d_{\text{საშ}}=20$ სმ, დატვირთვა და გატანა ნაყარში | გ | 3 | |
| 3 | დაზიანებული რკინაბეტონის კედლის დაშლა ესკავატორის ბაზაზე დამაგრებული სანგრევი ჩაქუჩებით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება ნაყარში | გ ³ | 320 | ნაყარი 5 კბ |
| 4 | დაზიანებული რკინაბეტონის კედლის დაშლა ხელით სანგრევი ჩაქუჩებით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება ნაყარში | გ ³ | 40 | ნაყარი 5 კბ |
| 5 | გზის ასფალტბეტონის საფარის დაშლა ხელით სანგრევი ჩაქუჩებით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება ნაყარში | გ ³ | 10.5 | |
| 6 | გზის ბეტონის საფარის დაშლა ხელით სანგრევი ჩაქუჩებით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება ნაყარში | გ ³ | 25 | |
| 7 | არსებული რკინაბეტონის კიუვეტის სექციების დემონტაჟი ამწით და შემდგომში მონტაჟი - რკინაბეტონის სექციები - წასაცხები პიდროიზოლაციის მოწყობა ცხელი ბიტუმით | გ/გ გ ² | 3/2.4 7.2 | 2 ფენა |

| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
|---|---|---|---|---|
|---|---|---|---|---|

| II. ოპინაბეჭონის პედლის მოწყობა | | | | |
|---------------------------------|---|--|---------------------------------------|---|
| 1 | საპროექტო კედლის სამშენებლო სიგრძე | გრძ.მ | 40 | |
| 2 | <p>საყრდენი კედლის მოსაწყობად მდინარის კალაპოტში ქვანაყარის ბერმის მოწყობა:</p> <ul style="list-style-type: none"> - ქვანაყარი ბერმის მოწყობა ქვის ჩაქრით ჩასოლვით - თიხის ჩაქრა ტომრებში ხელით - თიხის თომრების მოწყობა ბერმის ფერდზე ფილტრაციის თავიდან ასაცილებლად ამწით - თიხის თომრების დატვირთვა ამწით, გადაადგილება ავტოთვითმცლელებით 200 მ-დე და მოწყობა ბერმის ფერდები - მშენებლობის დამთავრების შემდეგ თიხიანი ტომრების მიტვირთვის დაშლა ექსკავატორით ავტოთვითმცლელებზე დატვირთვით - თიხიანი ტომრების ტრანსპორტირება ნაყარში ავტოთვითმცლელებით, მოსწორებით ბულდოზერით | \varnothing^3 \varnothing^3 \varnothing^3 \varnothing^3 \varnothing^3 \varnothing | 300 140 140 70 140 252 | 30% მეორადი გამოყენებით ნაყარი 5 კმ |
| 3 | გრუნტის დამუშავება მოედნის მოწყობად ბურდვის დონემდე ექსკავატორით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება დროებით რეზერვში | \varnothing^3 | 720 | 24° დროებითი რეზერვი 2 კმ |
| 4 | გრუნტის დამუშავება ხელით, ქვაბულის კედლების გამაგრებით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება დროებით რეზერვში | $\varnothing^2/\varnothing^3$ | 125 / 100 | 24° დროებითი რეზერვი 2 კმ |
| 5 | ტექნოლოგიური მოედნის მოშანდაკება ბულდოზერით და დატკეპნა მექანიზირებული წესით პნევმოსატკეპნებით | $\varnothing^2/\varnothing^3$ | 200 / 40 | 24° |
| 6 | Ø0.9 მ ნაბურღ-ნატენი ხიმინჯების ჭაბურღილების მოწყობა სამაგრი მილების გამოყენებით: | ვ | 36 | ამოღებული გრუნტის დატვირთვა და |

| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
|----|--|---|---|---|
| | გრუნტი 6° | მმ.მ/მ ³ | 314 / 200 | ტრანსპორტირება დროებით რეზერვში |
| 7 | არმატურის სივრცული კარგასის დამზადება და ჩადგმა 16 ტ ამწით ჭაბურღლილებში - არმატურა A-III - ფურცლოვანი ფოლადი | ტ კბ კბ | 36 31932 1195.2 | |
| 8 | ჭაბურღლილების დაბეტონება ვერტიკალურად გადაადგილებადი მილით B30 F200 W6 | მ ³ | 195.8 | |
| 9 | ხიმინჯის თავებზე გადამეტებულად დასილული ბეტონის მონგრევა სანგრევი ჩაქუჩებით, დატვირთვა ექსკავატორით და გატანა ნაყარში | მ ³ | 23 | |
| 10 | რკინაბეტონის როსტვერკების მოწყობა: - გრუნტის დამუშავება ექსკავატორით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება დროებით რეზერვში - გრუნტის დამუშავება ხელით ქვაბულის კედლების გამაგრებით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება დროებით რეზერვში - წყლის ამოტუმბვა ორი 60 მ ³ /სთ წარმადობის ტუმბოთი - ქიშა-ხრეშოვანი საგების მოწყობა - ბეტონის შემასწორებელი ფენა B20 F200 W6 - არმატურა A-III - ბეტონი B30 F200 W6 - წასაცხები ჰიდროიზოლაციის მოწყობა ცხელი ბიტუმით - გრუნტის უკუჩაყრა როსტვერკის უბან დროებითი რეზერვიდან მოზიდული ადრე დამუშავებული გრუნტით ექსკავატორით და დატკეპნა ფენებად | მ ³ მანქ. ცვლა მ ³ მ ³ მ ³ მ ³ მ ³ მ ³ მ ³ მ ³ მ ³ მ ³ | 340 75 / 60 60 28.7 11.7 16265.6 120 132 70 | გრუნტი 6° დროებითი რეზერვი 2 კბ დროებითი რეზერვი 2 კბ ერთი მორიგე ტუმბო h=20 სმ h=10 სმ 2 ფენა დროებითი რეზერვი 2 კბ |
| 11 | რკინაბეტონის კედლის ტანის მოწყობა: - არმატურა A-III | კბ | 15159.9 | |

| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
|----|---|---------------------------------------|--|--|
| | - ბეტონი B30 F200 W6 | მ ³ | 240 | |
| | <ul style="list-style-type: none"> - წასაცხები პიღროიზოლაციის მოწყობა ცხელი ბიტუმით - დრენაჟის მოწყობა კედლის უკან <ul style="list-style-type: none"> • პლასმასის მილი d-15 სმ • პონიერი თიხა h-20 სმ • ქვაყრილი h=30 სმ | მ ² | 225 20/28 15 22 | 2 ფენა |
| 12 | როსტვერკის შენაჭერზე წყალსარინის მოწყობა ბეტონით B30 F200 W6 | მ ³ | 0.4 | |
| 13 | <p>კედლის სექციებს შორის სადეფორმაციო ნაკერების მოწყობა</p> <ul style="list-style-type: none"> - ბიტუმში გაჟღენთილი ხის ფარების დამზადება <ul style="list-style-type: none"> • ხე-მასალა • ბიტუმი - დამზადებული ფარების ზედაპირის დაფარვა ბიტუმში გაჟღენთილი ჯვალოთი - ფარების მონტაჟი საპროექტო მდგომარეობაში - სადეფორმაციო ნაკერების ზედაპირის შეღესვა (ფასადის ცემენტის ხსნარით) | კ კბ კბ კბ მ ³ | 5 1.8 198 123 1221 0.08 | სადეფორმაციო ნაკერის სიგანე შეადგენს 4 სმ ჯვალო 90 კ ² ბიტუმი 100 კბ |
| 14 | მდინარის მხრიდან ქვაბულის შევსება ქვით ბულდოზერით, ჩასოლვით | მ ³ | 300 | (ადრე გამოყენებული ბერძისთვის) |
| 15 | კედლების უკან შევსება დროებითი რეზერვიდან მოზიდული ადრე დამუშავებული გრუნტით, დატკეპნა ფენებად პნევმოსატკეპნებით | მ ³ | 530 | დროებითი რეზერვი 2 კმ |
| 16 | დროებითი რეზერვიდან დარჩენილი გრუნტის დატვირთვა ექსკავატორით და გატანა ნაყარში | მ ³ | 820 | ნაყარი 5 კმ |
| | III. ბზის სამოსის მოწყობა | | | |
| | ა) ალფალტეტონის საფარის მოწყობა | | | |
| 1 | ქვესაგები ფენა – ქვიშა-ხრეშოვანი ნარევი სისქით 25 სმ | მ ³ | 27 | |
| 2 | საფუძვლი: დორდი ფრაქციით 0-40 მმ საერთო სისქით 16 სმ | მ ³ | 17 | |

| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
|---|---|--|------------------|---|
| 3 | ბიტუმის ემულსიის მოსხმა | გ | 0.06 | |
| 4 | საფარის ქვედა ფენა – მსხილმარცვლოვანი ფოროვანი ღორლოვანი ასფალტბეტონის ცხელი ნარევი ტიპი ნმარკა II სისქით 6 სმ | გ ² | 105 | |
| 5 | ბიტუმის ემულსიის მოსხმა | გ | 0.03 | |
| 6 | საფარის ზედა ფენა – წვრილმარცვლოვანი მკერივი ღორლოვანი ასფალტბეტონის ცხელი ნარევი ტიპი ნმარკა II სისქით 4 სმ | გ ² | 105 | |
| | ბ) პეტონის საჭარის მოწყობა | | | |
| 1 | ქვესაგები ფენა – ქვიშა-ხრეშოვანი ნარევი სისქით 25 სმ | გ ³ | 32 | |
| 2 | საფუძვლი: ღორლი ფრაქციით 0-40 მმ საერთო სისქით 16 სმ | გ ³ | 20 | |
| 3 | ბეტონის გზის მოწყობა სისქით 16 სმ - არმატურა A-III Ø12 მმ - ბეტონი B30 F200 W6 | გ ² გ ³ გ ³ | 125 932 20 | |

ძ.თბილის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშის ქუჩის მიმდებარება, მდ. გლდანულას
მარჯვენა სანაპიროს გამაბობითი სამშენებლი

რპინაგაფონის კედლის მოწყობისამართა მოცულობების უფასისი

| N | სამუშაოების დასახელება | განზ. | მოცულობები | შენიშვნა |
|------------------------------------|---|--|---------------------------|------------|
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
| I. მოსამზადებელი სამშენებლი | | | | |
| 1 | მდინარის კალაპოტში ჩასასვლელად დროებითი გზის (სიგანე 4.5 მ) მოწყობა - გრუნტის მოჭრა ბულდოზერით გადაადგილება 20 მ-ზე ადგილზე მოსწორებით - გზის სავალი ნაწილის მოწყობა h=20 სმ ხრეშოვანი გრუნტით დატკეპნით | გრ.მ გ ² /გ ³ | 150 675/340 675/135 | გრუნტი 24° |
| 2 | ხეების მოჭრა dსაჭ=30სმ, დატვირთვა და გატანა ნაკარში | გ | 3 | |

| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
|--|--|---------------------------|-----------------|--|
| 3 | ბუჩქნარის გაჩეხვა და დაწვა ადგილზე | გ ² | 10 | |
| II. რპინაბატონის პედლის მოწყობა | | | | |
| 1 | საპროექტო კედლის სამშენებლო სიგრძე | გრძ.მ | 90 | |
| 2 | საყრდენი კედლის მოსაწყობად მდინარის კალაპოტში ქვანაყარის ბერმის მოწყობა: | | | |
| | - ქვანაყარი ბერმის მოწყობა ქვის ჩაჭრით ჩასოლვით | გ ³ | 620 | |
| | - თიხის ჩაჭრა ტომრებში ხელით | გ ³ | 280 | |
| | - თიხის თომრების მოწყობა ბერმის ფერდზე ფილტრაციის თავიდან ასაცილებლად ამწით | გ ³ | 280 | 30% მეორადი გამოყენებით |
| | - თიხის თომრების დატვირთვა ამწით, გადაადგილება ავტოთვითმცლელებით 200 მ-მდე და მოწყობა ბერმის ფერდზე | გ ³ | 140 | |
| | - მშენებლობის დამთაგრების შემდგა თიხიანი ტომრების მიტვირთვის დაშლა ექსკავატორით ავტოთვითმცლელებზე დატვირთვით | გ ³ | 280 | |
| | - თიხიანი ტომრების ტრანსპორტირება ნაყარში ავტოთვითმცლელებით, მოსწორებით ბულდოზერით | გ | 504 | ნაყარი 5 კბ |
| 3 | გრუნტის დამუშავება მოედნის მოწყობად ბურღვის დონემდე ექსკავატორით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება დროებით რეზერვში | გ ³ | 425 | 24 ^ა დროებითი რეზერვი 2 კბ |
| 4 | გრუნტის დამუშავება ხელით, ქვაბულის კედლების გამაგრებით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება დროებით რეზერვში | გ ^{2/3} | 150 / 75 | 24 ^ა დროებითი რეზერვი 2 კბ |
| 5 | ტექნოლოგიური მოედნის მოშანდაკება ბულდოზერით და დატკეპნა მექანიზირებული წესით პნევმოსატექნით | გ ^{2/3} | 475 / 95 | 24 ^ა |
| 6 | Ø0.9 მ ნაბურღ-ნატენი ხიმინჯების ჭაბურღილების მოწყობა სამაგრი მილების გამოყენებით: გრუნტი 6 ^ა | გ გრძ.მ/გ ³ | 81 707 / 450 | ამოღებული გრუნტის დატვირთვა და ტრანსპორტირება დროებით რეზერვში |

| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
|----|--|----------------|-----------------------|---------------------------------------|
| 7 | არმატურის სივრცული კარგასის დამზადება და ჩადგმა 16 ტ ამწით ჭაბურღილებში - არმატურა A-III - ფურცლოვანი ფოლადი | ტ ტბ ტბ | 81 71999 2692.9 | |
| 8 | ჭაბურღილების დაბეტონება ვერტიკალურად გადაადგილებადი მილით B30 F200 W6 | ტ ³ | 441.5 | |
| 9 | ხიმინჯის თავებზე გადამეტებულად დასილული ბეტონის მონგრევა სანგრევი ჩაქუჩებით, დატვირთვა ექსპავატორით და გატანა ნაყარში | ტ ³ | 51.7 | |
| 10 | რკინაბეტონის როსტვერკების მოწყობა: - გრუნტის დამუშავება ექსპავატორით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება დროებით რეზერვში | ტ ³ | 880 | გრუნტი 6° დროებითი რეზერვი 2 კბ |

| | | | | |
|----|--|--|--|---|
| | - გრუნტის დამუშავება ხელით ქვაბულის კედლების გამაგრებით, დატვირთვა და ტრანსპორტირება დროებით რეზერვში - წყლის ამოტუმბვა ორი 60 მ ³ /სთ წარმადობის ტუმბოთი - ქვიშა-ხრეშოვანი საგების მოწყობა - ბეტონის შემასწორებელი ფენა B20 F200 W6 - არმატურა A-III - ბეტონი B30 F200 W6 - წასაცხები ჰიდროიზოლაციის მოწყობა ცხელი ბიტუმით - გრუნტის უკუჩაყრა როსტვერკის უბან დროებითი რეზერვიდან მოზიდული ადრე დამუშავებული გრუნტით ექსპავატორით და დატკეპნა ფენებად | ტ ² / ³ მანქ. ცვლა | 150 / 120 120 63.7 26.3 36597.6 270 300 140 | გრუნტი 6° დროებითი რეზერვი 2 კბ ერთი მორიგე ტუმბო h=20 სმ h=10 სმ 2 ფენა დროებითი რეზერვი 2 კბ |
| 11 | რკინაბეტონის კედლის ტანის მოწყობა: - არმატურა A-III - ბეტონი B30 F200 W6 | ტბ ტ ³ | 38225.6 612 | |

| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
|----|--|--|--------------------------|---|
| | <ul style="list-style-type: none"> - წასაცხები პიდროიზოლაციის მოწყობა ცხელი ბიტუმით - დრენაჟის მოწყობა კედლის უკან <ul style="list-style-type: none"> • პლასმასის მიღი d-15 სმ • პოხიერი თიხა h-20 სმ • ქვაყრილი h=30 სმ | ϑ^2 $\vartheta^3/\vartheta\partial.\vartheta$ ϑ^3 ϑ^3 | 674 45/63 38 67 | 2 ფენა |
| 12 | როსტვერჯის შენაჭერზე წყალსარინის მოწყობა ბეტონით B30 F200 W6 | ϑ^3 | 1 | |
| 13 | <p>კედლის სექციებს შორის სადეფორმაციო ნაკერების მოწყობა</p> <ul style="list-style-type: none"> - ბიტუმში გაჟღენთილი ხის ფარების დამზადება <ul style="list-style-type: none"> • ხე-მასალა • ბიტუმი | ϑ ϑ^3 $\vartheta\delta$ | 9 3.6 397 | სადეფორმაციო ნაკერის სიგანე შეადგენს 4 სმ |
| | <ul style="list-style-type: none"> - დამზადებული ფარების ზედაპირის დაფარვა ბიტუმში გაჟღენთილი ჯვალოთი - ფარების მონტაჟი საპროექტო მდგრმარეობაში - სადეფორმაციო ნაკერების ზედაპირის შელესვა (ფასადის ცემენტის სსნარით) | $\vartheta\delta$ $\vartheta\delta$ ϑ^3 | 246 2443 0.16 | ჯვალო 180 ϑ^2 ბიტუმი 199 $\vartheta\delta$ M-200 |
| 14 | მდინარის მხრიდან ქვაბულის შევსება ქვით ბულდოზერით, ჩასოლვით | ϑ^3 | 620 | (ადრე გამოყენებული ბერმისთვის) |
| 15 | კედლების უკან შევსება დროებითი რეზერვიდან მოზიდული ადრე დამუშავებული გრუნტით, დატკეპნა ფენებად პნევმოსატკეპნებით | ϑ^3 | 1810 | დროებითი რეზერვი 2 $\vartheta\delta$ |
| 16 | კედლების უკან შევსება მოზიდული ქვიშა-ხრმოვანი გრუნტით, დატკეპნა ფენებად პნევმოსატკეპნებით | ϑ^3 | 1080 | |

მშენებლობის წარმოების კალენდარული გრაფიკი

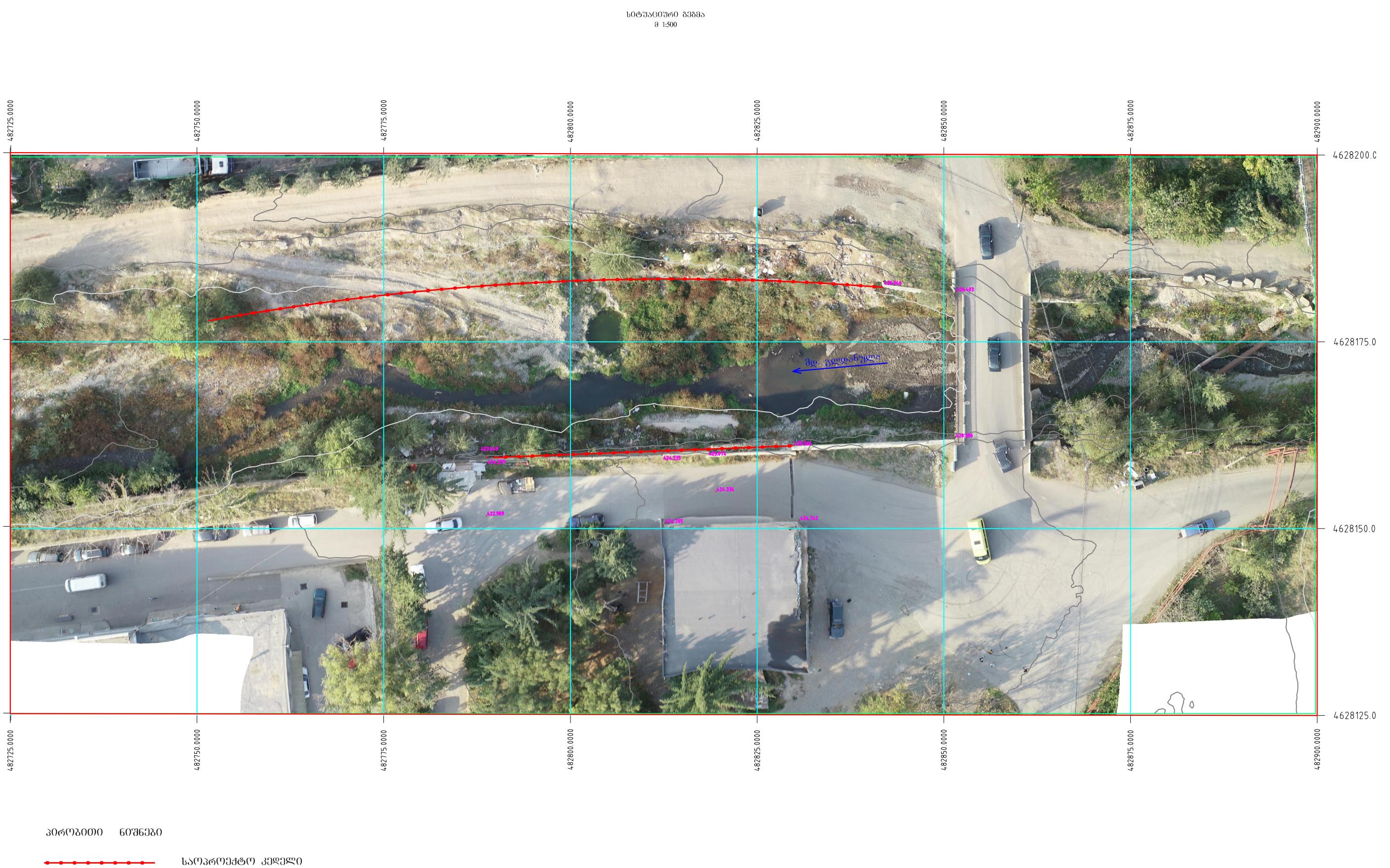
| | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|---------------------------------|--------|---------|--------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
| სამუშაოს დასახელება | მშენებლობის ხანგრძლივობა 90 დღე | | | | | | | | | | | | | | |
| | I თვე | II თვე | III თვე | დეკადა | | | | | | | | | | | |
| | დეკადა | | | | | | | | | | | | | | |
| 1 | 2 | | | | | | | | | | | | | | |
| 1 | მარჯვენა ნაპირის გამაგრება | | | | | | | | | | | | | | |
| 2 | მარცხენა ნაპირის გამაგრება | | | | | | | | | | | | | | |

ძირითადი სამშენებლო მანქანა-მშენებელის და სატრანსპორტო

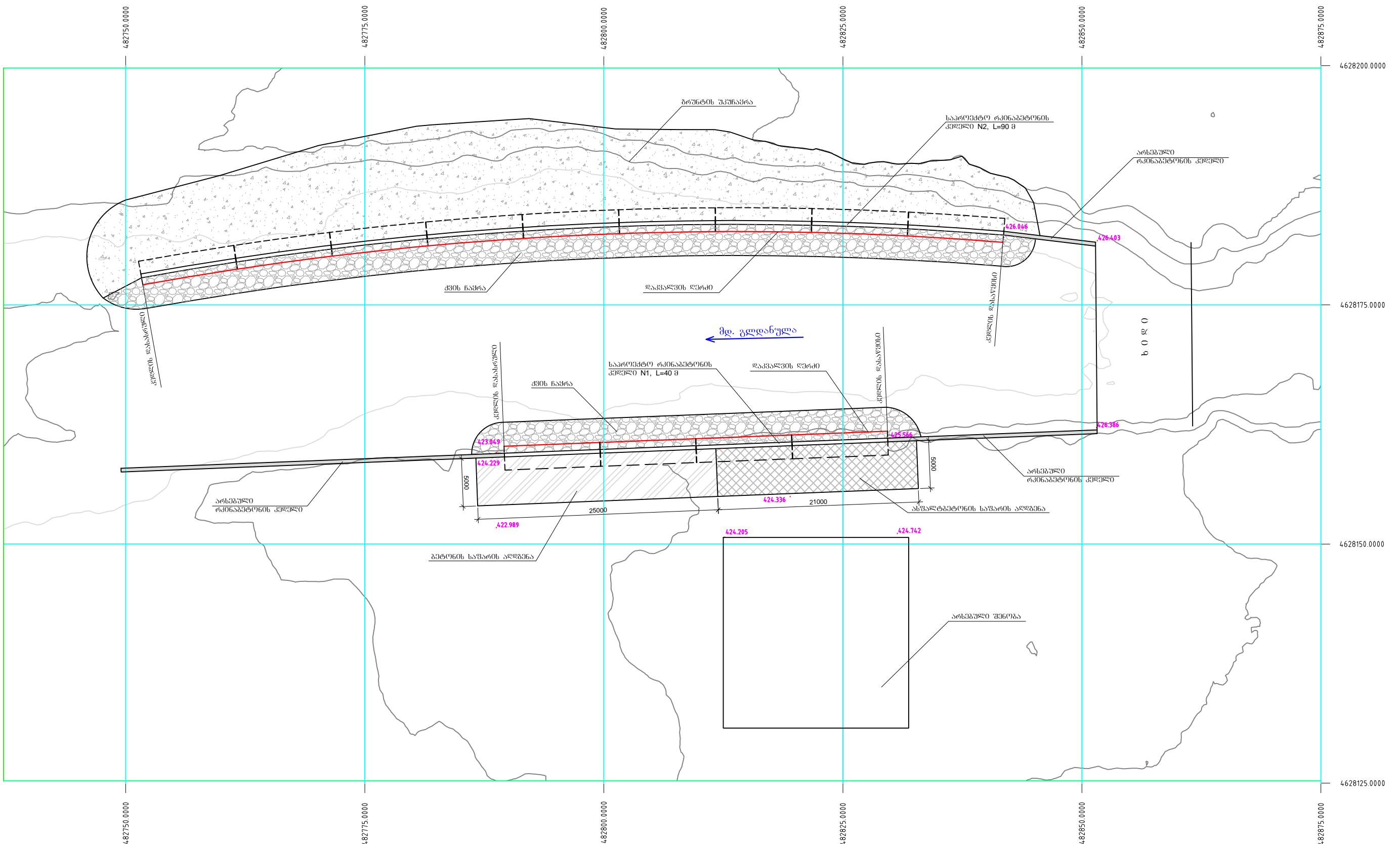
საშუალებების საჭირო რაოდენობა.

| Nº | დასახელება | რაოდენობა (ცალი) |
|----|---------------------------------------|---------------------|
| 1 | 2 | 3 |
| 1 | ავტოთვითმცლელი | 3 |
| 2 | ბულდოზერი | 2 |
| 3 | ექსკავატორი | 2 |
| 4 | ავტოგრეიდერი 108 ცხ, ბ, | 1 |
| 5 | საგზაო თვითმავალი გლუვი საგორავი 6,5ტ | 1 |
| 6 | საგზაო თვითმავალი გლუვი საგორავი 10ტ | 1 |
| 7 | მოსარწყავი მანქანა 6000 ლ | 1 |
| 8 | საავტომობილო ამწე 10 ტ | 1 |
| 9 | ამწე საავტომობილო სელაზე 3 ტ | 1 |
| 10 | სანგრევი ჩაქეზი | 1 |
| 11 | კომპრესორი | 1 |

| | | |
|----|---|---|
| 12 | დაბალსიხშირიანი ვიბროსატენი გარსული ხიმინჯის მოსაწყობად | 1 |
| 13 | ამწე მუხლუხა სვლაზე 25 ტ | 1 |
| 14 | ამწე მუხლუხა სვლაზე 10 ტ | 1 |
| 15 | ამწე საავტომობილო სვლაზე 4 ტ | 1 |
| 16 | ავტოგუდრონატორი 3500ლ | 1 |
| 17 | ასფალტობეტონის დამბეჭი | 1 |
| 18 | საგზაო თვითმავალი გლუვი საგორავი 5 ტ | 1 |
| 19 | საგზაო თვითმავალი გლუვი საგორავი 10ტ | 1 |
| 20 | ბეტონმრევი | 1 |

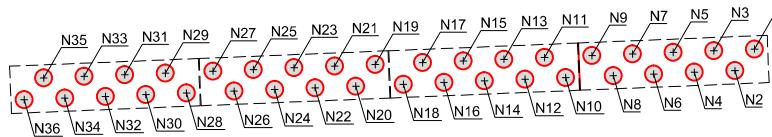


ქ. თბილისის მერია, ბლდანის მუნიციპალიტეტი, შური
ჭურის მიმდებარება, მდ. ბლდანულას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი



დ. იპილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშის ქართის მიმდებარედ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი სამუშაოების პროექტი

მდ. ბლიანეთი



| ნივთის № | კოორდინატები, მ |
|----------|-------------------------------|
| 1 | 2 |
| 1 | X=4628161.077 Y=482828.984 |
| 2 | X=4628159.934 Y=482827.955 |
| 3 | X=4628160.989 Y=482826.836 |
| 4 | X=4628159.846 Y=482825.807 |
| 5 | X=4628160.902 Y=482824.688 |
| 6 | X=4628159.759 Y=482823.659 |
| 7 | X=4628160.814 Y=482822.54 |
| 8 | X=4628159.671 Y=482821.51 |
| 9 | X=4628160.726 Y=482820.392 |
| 10 | X=4628159.569 Y=482818.998 |
| 11 | X=4628160.624 Y=482817.879 |
| 12 | X=4628159.481 Y=482816.849 |

| ნივთის № | კოორდინატები, მ |
|----------|-------------------------------|
| 1 | 2 |
| 13 | X=4628160.536 Y=482815.73 |
| 14 | X=4628159.393 Y=482814.701 |
| 15 | X=4628160.449 Y=482813.582 |
| 16 | X=4628159.306 Y=482812.553 |
| 17 | X=4628160.361 Y=482811.434 |
| 18 | X=4628159.218 Y=482810.405 |
| 19 | X=4628160.258 Y=482808.921 |
| 20 | X=4628159.115 Y=482807.892 |
| 21 | X=4628160.17 Y=482806.773 |
| 22 | X=4628159.027 Y=482805.744 |
| 23 | X=4628160.082 Y=482804.625 |
| 24 | X=4628158.939 Y=482803.595 |

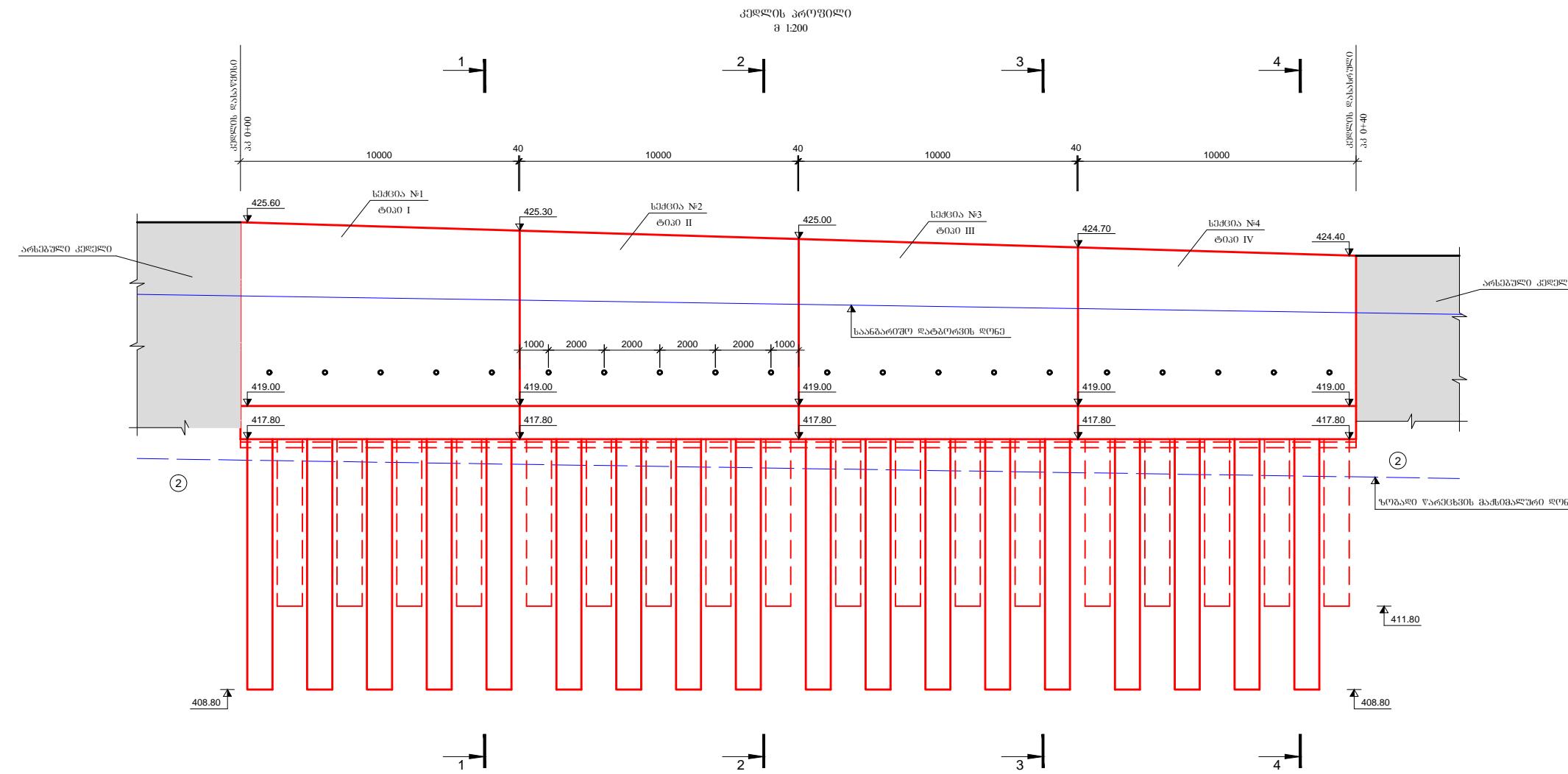
| ნივთის № | კოორდინატები, მ |
|----------|-------------------------------|
| 1 | 2 |
| 25 | X=4628159.995 Y=482802.476 |
| 26 | X=4628158.852 Y=482801.447 |
| 27 | X=4628159.907 Y=482800.328 |
| 28 | X=4628158.75 Y=482798.934 |
| 29 | X=4628159.805 Y=482797.815 |
| 30 | X=4628158.662 Y=482796.786 |
| 31 | X=4628159.717 Y=482795.667 |
| 32 | X=4628158.574 Y=482794.638 |
| 33 | X=4628159.629 Y=482793.519 |
| 34 | X=4628158.486 Y=482792.49 |
| 35 | X=4628159.542 Y=482791.371 |
| 36 | X=4628158.399 Y=482790.341 |

გ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშის ქუჩის მიმდევარედ, მდ. გლდანელას ნაპირსამაბრი სამუშაოების პროექტი

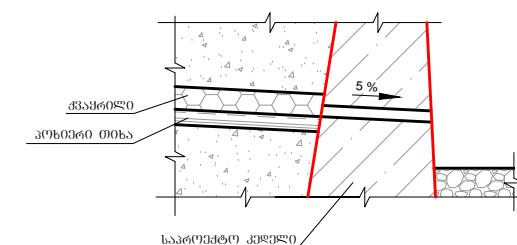
კედელი N1
ნივთის ცენტრების დაკვალვა

No 3

2019



კვანძი "ა"
ბრძოლი დრენაჟი
გ 1:100



გრუნტის დასახელება

- ① ტექნიკური ბრძანები, სხვადასხვა ზრდის და სახის სამუშაოებლივ ნარჩენები მისამართით უცვავებათ, უცვის არა უცვავებლაჲული - 24° II პატ.

 - $\rho = 1.80 \text{ გრ/სმ}^3$, $e = 80$, $\varphi = 18^\circ$, $C = 0.1 \text{ კმ/ს}^2$, $R_0 = 0.5 \text{ კმ/ს}^2$, $E_0 = 50 \text{ კმ/ს}^2$

- ② ვარილი ანგერაო პაზენარის გამავალით $\theta^* = I, II$ პატ.

 - $P=1.75 \text{ ბრ/ს}^2$, $e=0.60$, $\varphi=25^\circ$, $C=0.10 \text{ ბრ/ს}^2$, $R_0=4 \text{ ბრ/ს}^2$, $E_0=400 \text{ ბრ/ს}^2$

ქ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუბის
ძეგის მიმღებარედ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პრეზენტი

კედლი N1

No
—
20'

1-1
8 1:2002-2
8 1:200

პირველი ნაკვეთი
გეოგეტრია
 ① ტენის მასიური მარტინი, სახელი სამარტინებლი ნარჩენები
 01065010300 ვასაცვლი, ვასაცვლი, არა ვიცეპირებელი - 24° II კატ.
 $\rho=1.80 \text{ მტ/მ}^3$, $e=80$, $\varphi=18^\circ$, $C=0.1 \text{ მტ/მ}^2$, $R_g=0.5 \text{ მტ/მ}^2$, $E_g=50 \text{ მტ/მ}^2$

② ვასაცვლი მანქანის უკანასკანით 6° I, II კატ.
 $\rho=1.75 \text{ მტ/მ}^3$, $e=60$, $\varphi=25^\circ$, $C=0.10 \text{ მტ/მ}^2$, $R_g=4 \text{ მტ/მ}^2$, $E_g=400 \text{ მტ/მ}^2$

გეოგეტრია

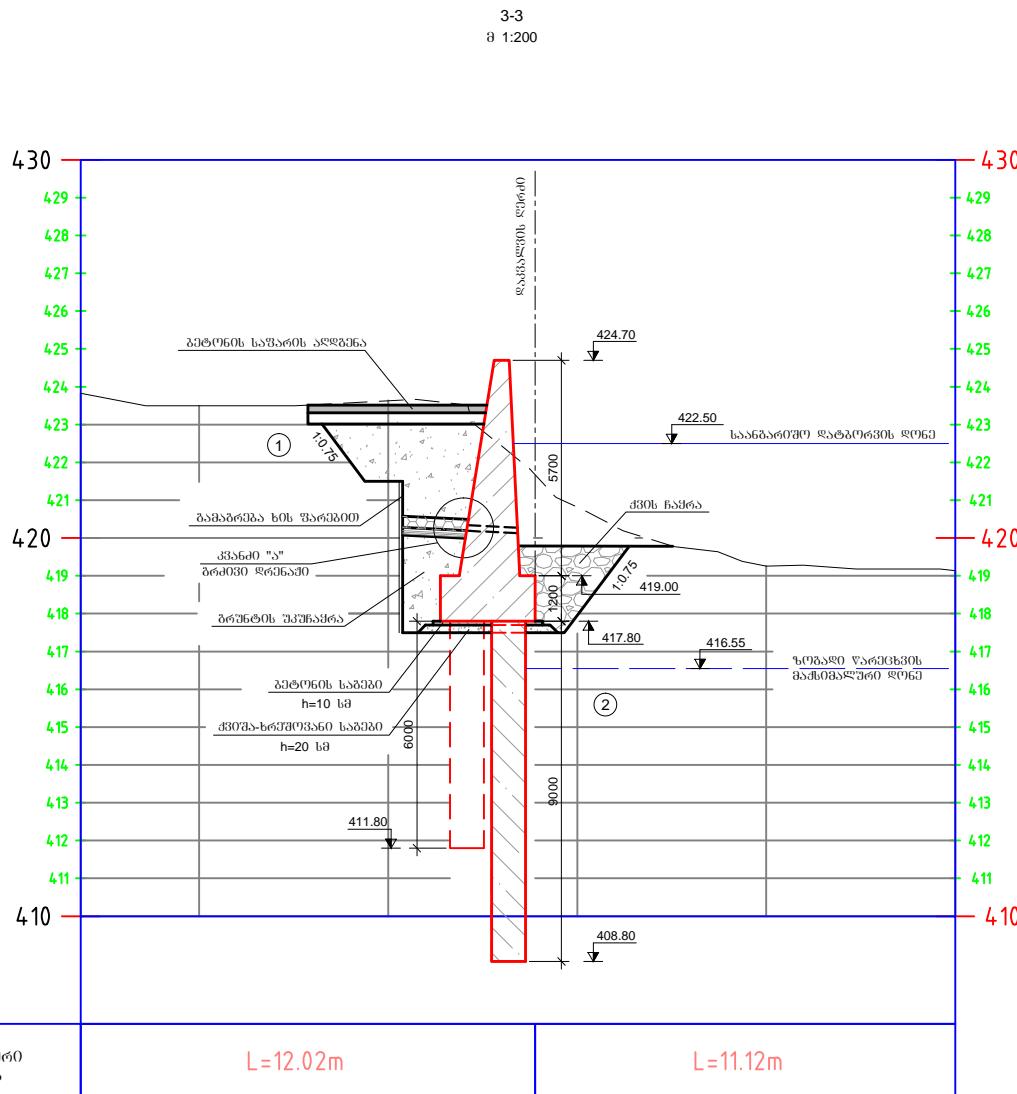
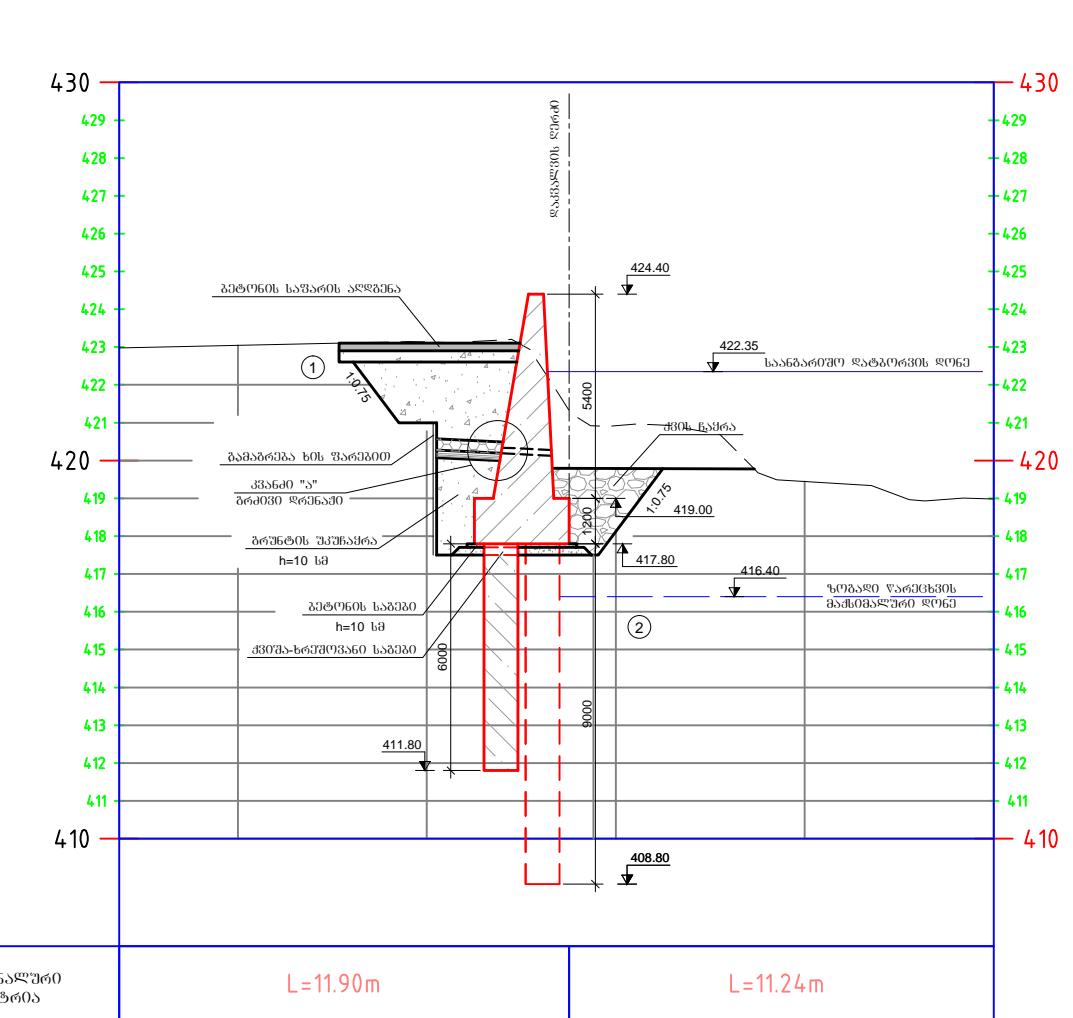
I. ჯავახი "A" მოცემულია კედლის პრიზოლის ნახატები.

d. 01გ0ლ0ს0ს მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუმა
 ძმჩის მიმდებარება, მდ. გლდანულას ნაკრისამაბრი
 სამუშაოების პროექტი

კედლი N1
 რკინაგეტრიის კედლის ჰროლები

No

20

3-3
8 1:2004-4
8 1:200

ბრენტის დასახურება

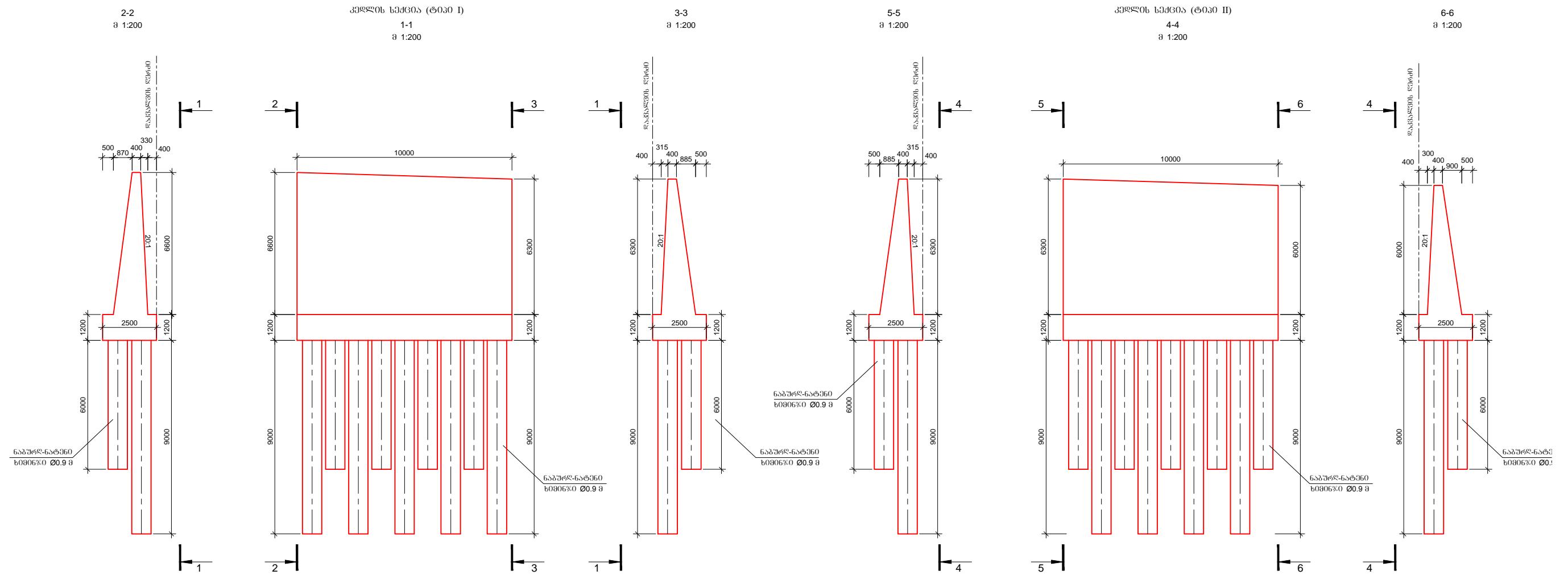
- ① ფარგლებების მასები, სხვადასხვა ზოგის და სახის საკრიტიკული ნარჩენები
0100x100x300 მასამცველი, შესინება არა ვერცხლისებული - 24° II კატ.
- $\rho=1.80 \text{ გრ/სმ}^3$, $e=80$, $\varphi=18^\circ$, $C=0.1 \text{ მ/ს}^2$, $R_0=0.5 \text{ მ/ს}^2$, $E_0=50 \text{ გრ/ს}^2$

- ② ვალის კედელის მასამცველი 0.6° I, II კატ.
- $\rho=1.75 \text{ გრ/სმ}^3$, $e=60$, $\varphi=25^\circ$, $C=0.10 \text{ გრ/ს}^2$, $R_0=4 \text{ გრ/ს}^2$, $E_0=400 \text{ გრ/ს}^2$

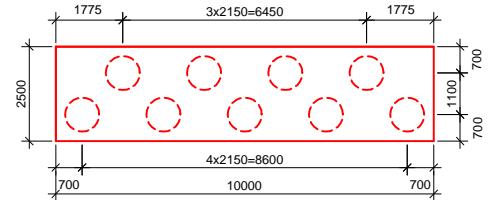
გეოგეტრიკი

- I. ჯანები "ა" მოცემულია კედლის პროფილის ნახატები.

- d. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშის
ქუჩის მიმდებარება, მდ. გლდანულას ცაირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი



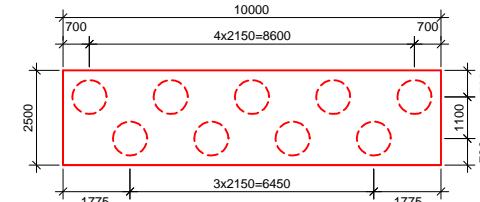
ხონიშვილის ბანლაგების გეგმა
გ 1:200



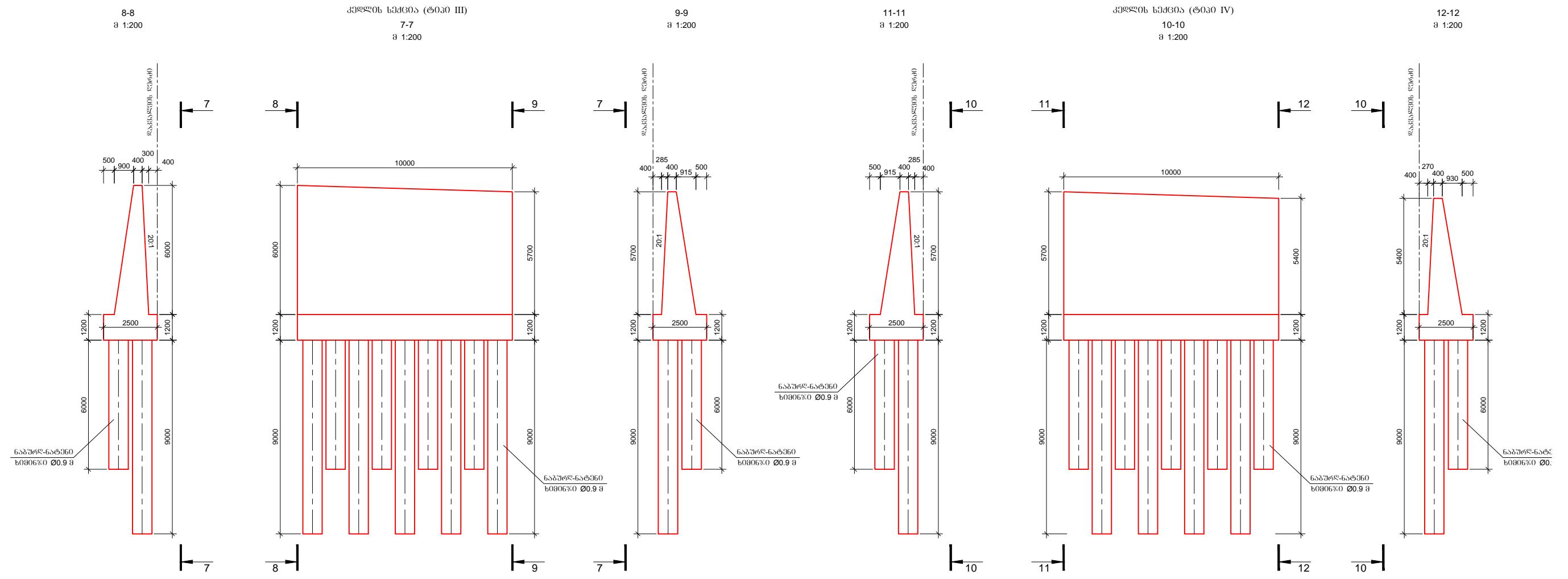
გეტონის მოცულობა
კედლის სექციებზე, გ³

| | | |
|-----------------|--------------------|------------------------|
| დასახურდები | | გვეტილი B30 F200 W6 |
| 1 | 2 | 3 |
| სპეციალისტი I | ტანკი სამზადავო | 64.5 30 |
| სპეციალისტი II | ტანკი სამზადავო | 61.5 30 |
| სპეციალისტი III | ტანკი სამზადავო | 58.5 30 |
| სპეციალისტი IV | ტანკი სამზადავო | 55.5 30 |

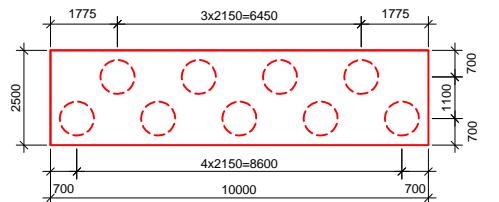
ხომის განლაგების გეგმა
გ 1:200



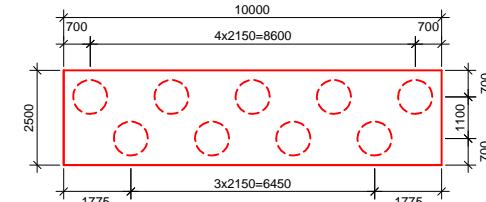
ქ. თბილისის მერია, გლდანის მანიციპალიტეტი, შემოქმედი ქუჩის მიმდევარედ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი სამუშაოების კორექტი



ხონიაშვილის განლაპების გეგება
გ 1:200



ხონიშვილის განლაგების გეგმა
პ 1:200



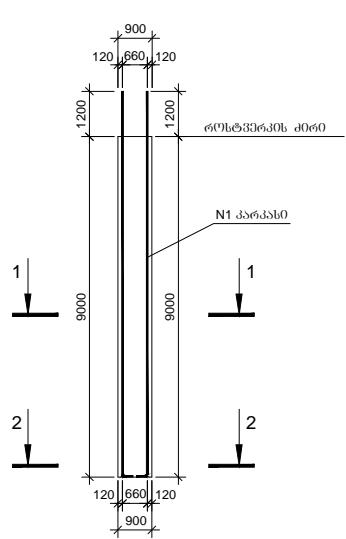
| | |
|----------------------|----------------|
| დასახლება | რაოდენობა G |
| 1 | 2 |
| სტრიქ N1 ტოზი I | 1 |
| სტრიქ N2 ტოზი II | 1 |
| სტრიქ N3 ტოზი III | 1 |
| სტრიქ N4 ტოზი IV | 1 |

ქ. 0100ლისის გმრია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშის
ქართველობის მიმღებარედ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი

კედლი N1
რპინაგეტონის კედლის კონსტრუქცია

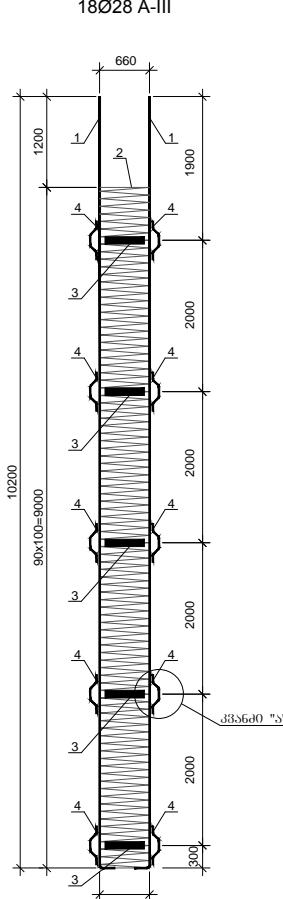
No 6
201

კარპასბის დაჭინვების სტანა/L=9 მ
1:200

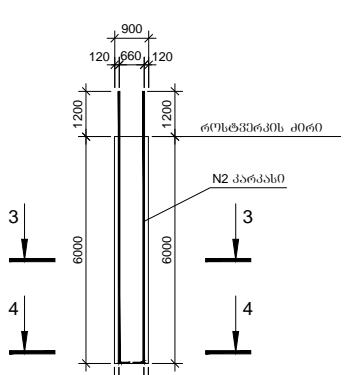


გეტო60
B30 F200 W6
მოცემულია 360 მმ ხილები/L=9 მ
V=5.8 მ³

N1 კარპას
1:100
18028 A-III

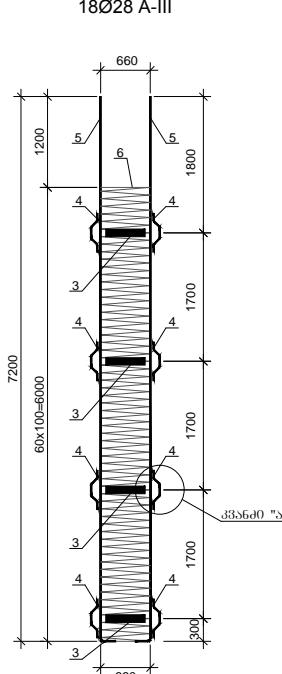


კარპასბის დაჭინვების სტანა/L=6 მ
1:200



გეტო60
B30 F200 W6
მოცემულია 360 მმ ხილები/L=6 მ
V=3.8 მ³

N2 კარპას
1:100
18028 A-III



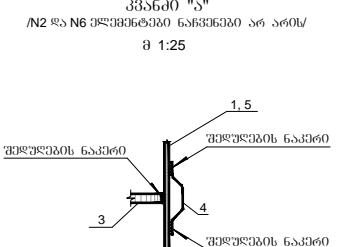
გეტო60ს საკვირვეო ხილები ხილები
სტანა/L=9 მ
1:200

| კარპასბის სტანა/L=9 მ | კარპასბის სტანა/L=6 მ | კარპასბის სტანა/L=6 მ | კარპასბის სტანა/L=6 მ | კარპასბის სტანა/L=6 მ |
|------------------------------------|------------------------------|-------------------------|----------------------------|-----------------------------|
| 1 2 3 4 5 6 7 | 1 2 3 4 5 6 7 | 1 2 3 4 5 6 7 | 1 2 3 4 5 6 7 | 1 2 3 4 5 6 7 |
| 1 200 10200 28A-III 10400 18 187.2 | 2 698 10A-III 202500 1 202.5 | 3 624 -8x60 1960 5 9.8 | 4 7200 12A-III 550 20 11.0 | 5 698 28A-III 7400 18 133.2 |
| 6 624 -8x60 1960 4 7.8 | 7 698 10A-III 135700 1 135.7 | 8 624 -8x60 1960 16 8.8 | 9 7100 12A-III 550 16 8.8 | |

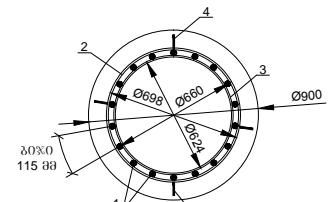
გეტო60ს ამოკრება ხილები, გმ

| არმატურის ნაკრიბა | | არმატურის ზომადი | | შემცირების მიღება | | |
|-------------------|----------------|------------------|--------|-------------------|-------|-------|
| A-III | 0.38 | 10 | 12 | 28 | %20 | -δ =8 |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |
| 125.0 | 9.8 | 904.2 | 1039.0 | 36.9 | 643.4 | 735.0 |
| 6080630, L=9 მ | 6080630, L=6 მ | | | | | |
| 83.8 | 7.8 | | | | | |

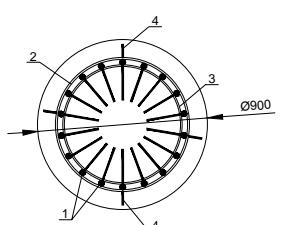
კარპასბის "A"
N2 რა N6 კონსტრუქციის განვითარებულ არ არის
1:25



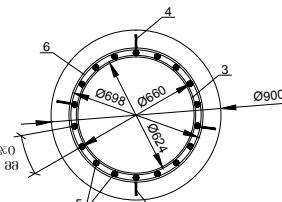
1-1
N1 კარპას
18028 A-III



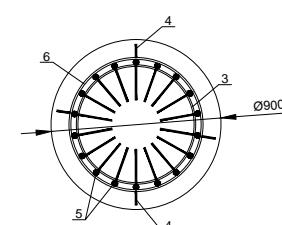
2-2
N1 კარპას
18028 A-III



3-3
N2 კარპას
18028 A-III



4-4
N2 კარპას
18028 A-III



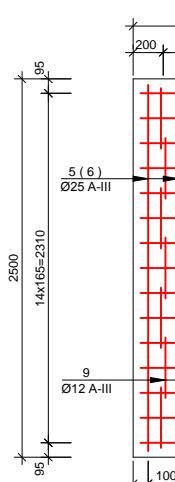
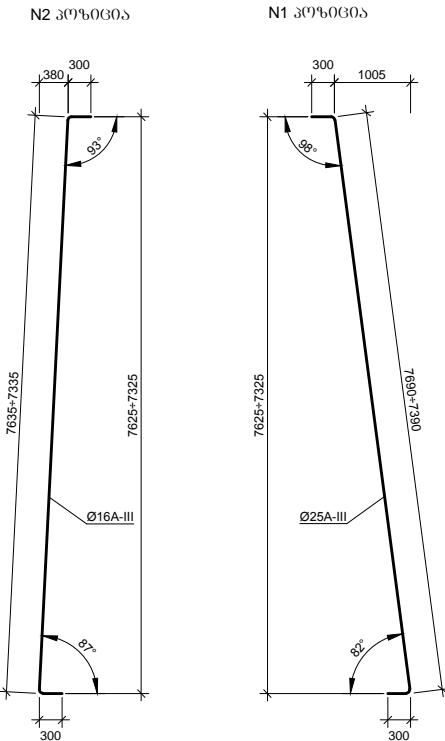
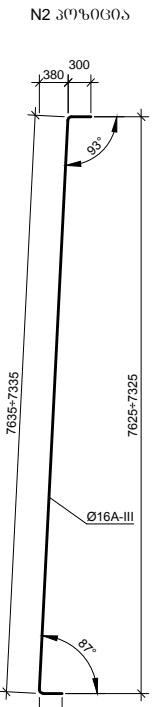
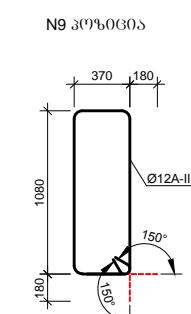
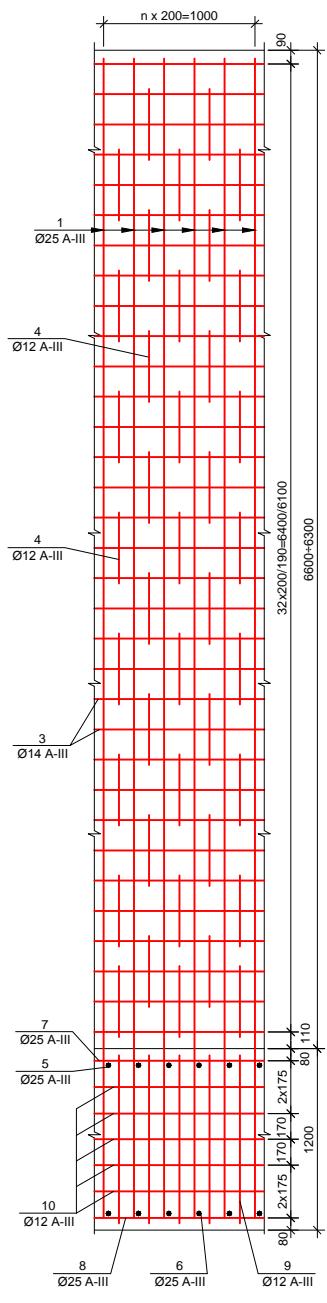
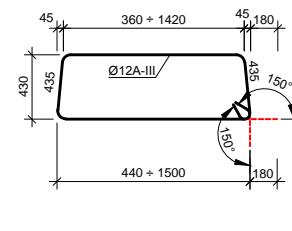
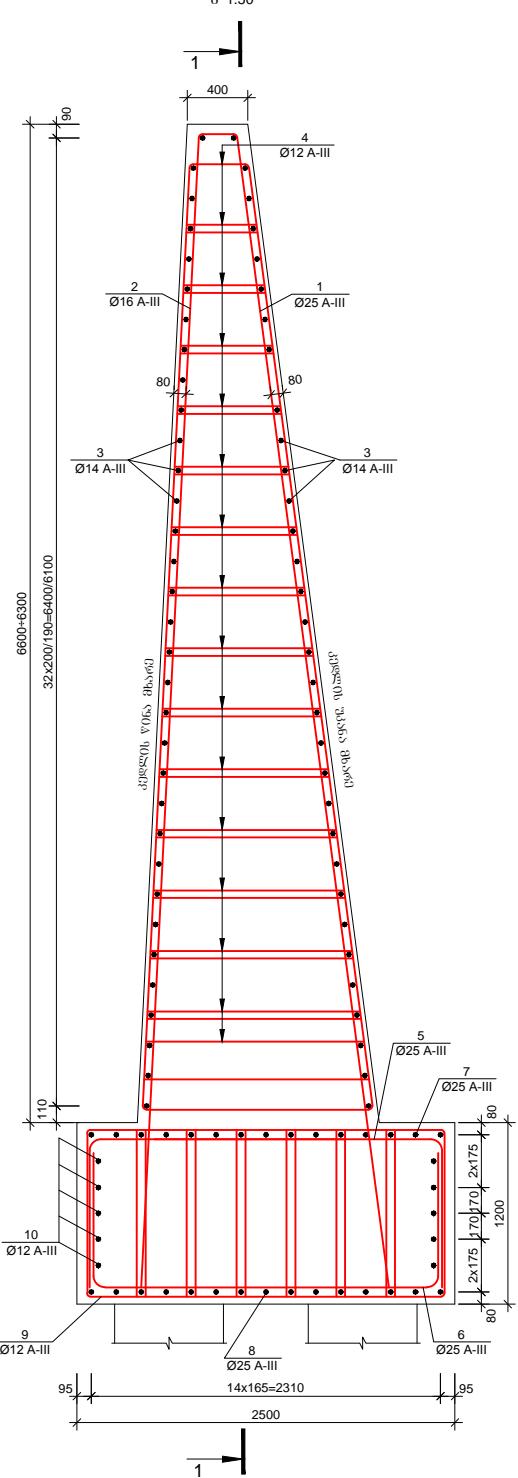
გ. თავისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუა
ძენის მიმდევარედ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი
საბურაოების პროექტი

კედელი N1
ნაგულ-ნატენი ხილების კონსტრუქცია

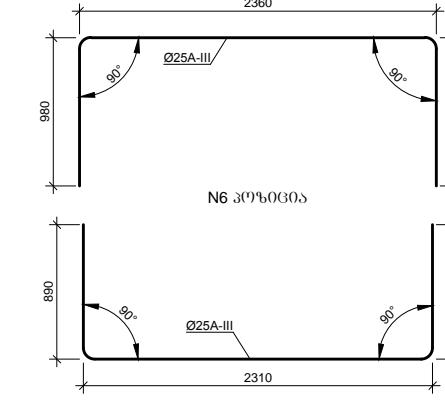
No
20

საყრდენი კედლის დაპირის ურება (ტიპ I)
/ხილის არმატურა ნაწვევები არ არის/

1-1
8 1:50



N5 30960605



N6_3M9b0G

N8 301606

| სამუშაო სახელი | სამუშაო ნომერი | ქვეპრეზი | დაბეჭრის ას კვლევი | სიმუშაო | რაოდენობა | სამუშაო სიმუშაო |
|--------------------|--------------------|--------------------|-----------------------|------------|-----------|--------------------|
| | | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |
| 1 | 2 | | | | | |
| 1 | მოცემულია ნახაზები | | 25A-III | L_სამ=8140 | 50 | 407.0 |
| 2 | მოცემულია ნახაზები | | 16A-III | L_სამ=8085 | 50 | 404.3 |
| 3 | | 9950 | 14A-III | 9950 | 66 | 656.7 |
| 4 | მოცემულია ნახაზები | | 12A-III | L_სამ=3090 | 392 | 1211.3 |
| მოცემულია ნახაზები | 5 | მოცემულია ნახაზები | 25A-III | 4320 | 50 | 216.0 |
| | 6 | მოცემულია ნახაზები | 25A-III | 4090 | 50 | 204.5 |
| | 7 | მოცემულია ნახაზები | 25A-III | 11940 | 15 | 179.1 |
| | 8 | მოცემულია ნახაზები | 25A-III | 11710 | 15 | 175.7 |
| | 9 | მოცემულია ნახაზები | 12A-III | 3260 | 343 | 1118.2 |
| | 10 | | 12A-III | 9950 | 10 | 99.5 |
| | | 9950 | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |

ლითონის აგრძელება საჭრდენი კედლის სექციაზე, პბ (ტ030 I)

| | არმატერის ნაკვირება | | | | |
|--------------|---------------------|-------|-------|--------|--------|
| | არმატერის უღელადი | | | | |
| | A-III ზღვები | | | | |
| | 12 | 14 | 16 | 25 | % გზი |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 |
| კოდლითხ ტანი | 1075.7 | 794.6 | 638.8 | 1567.0 | 4076.1 |
| როსტოკის | 1081.4 | -- | -- | 2985.0 | 4066.4 |

ରୋତ୍ତପାଇବାକୁ ଦାରୁମାତ୍ରିକ ପାଇଁ ପାଇଁ ପାଇଁ ପାଇଁ

8 1:50

10000

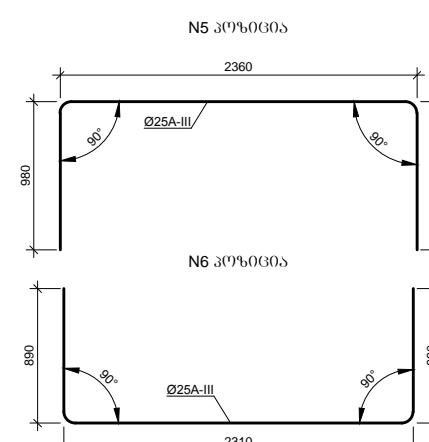
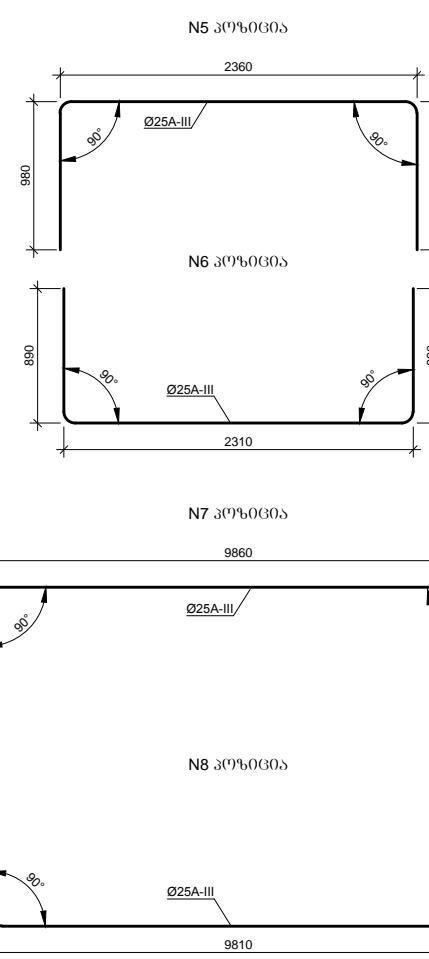
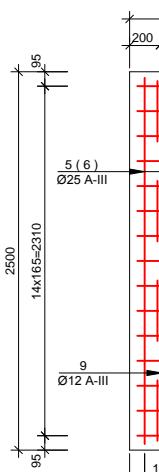
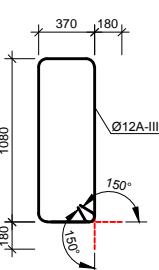
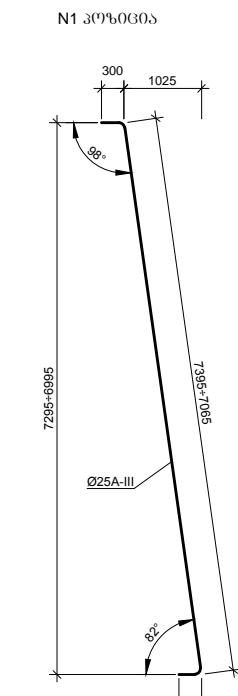
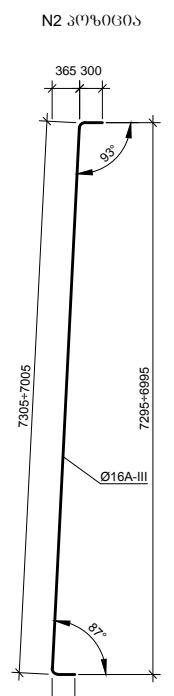
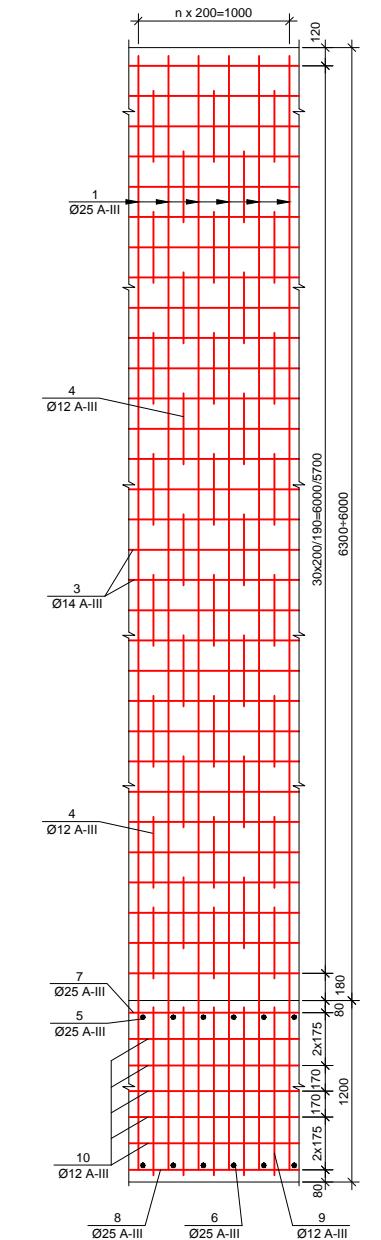
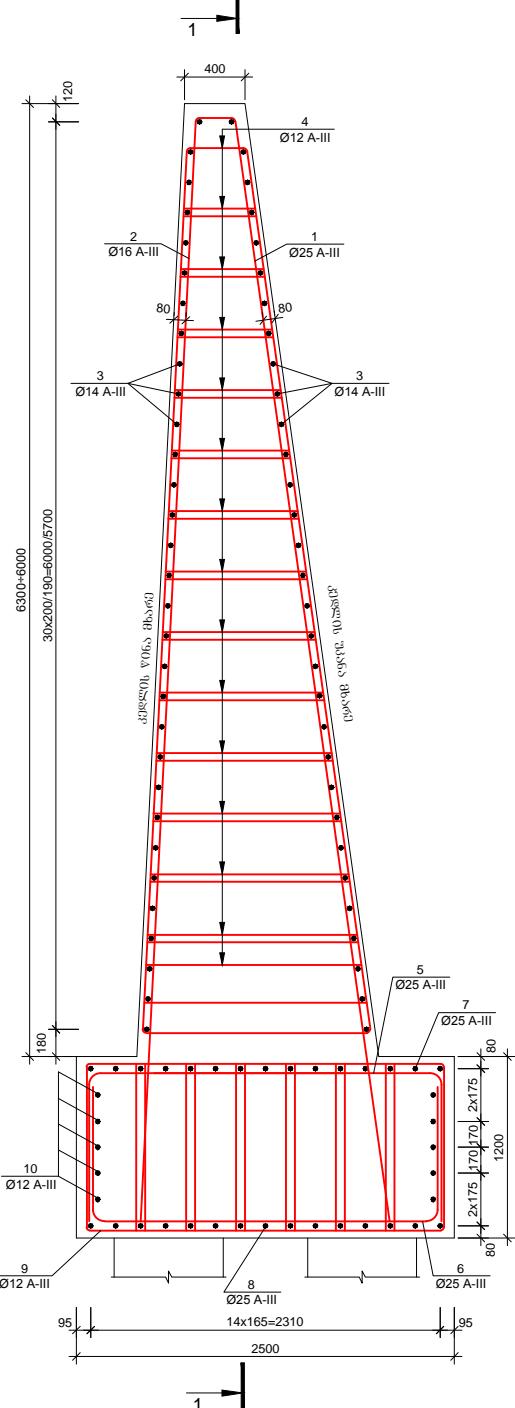
48x200-9600

The diagram shows a structural cross-section of a beam. The total width is 10000 mm, and the total height is 2500 mm. The top flange has a thickness of 95 mm, and the bottom flange has a thickness of 95 mm. The web height is 2300 mm. Reinforcement bars are indicated: a top row of 5 (6) Ø25 A-III bars and a bottom row of 9 Ø12 A-III bars. A central vertical column of 7 (8) bars is also shown. The outer edges of the beam are 200 mm thick. The overall width at the base is 100 mm, and the overall height at the base is 10000 mm.

ქ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუბი
ქახის მიმღებარევ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი

კედლი N1
რპინაბეტონის კედლის დაარმატურება

No
20

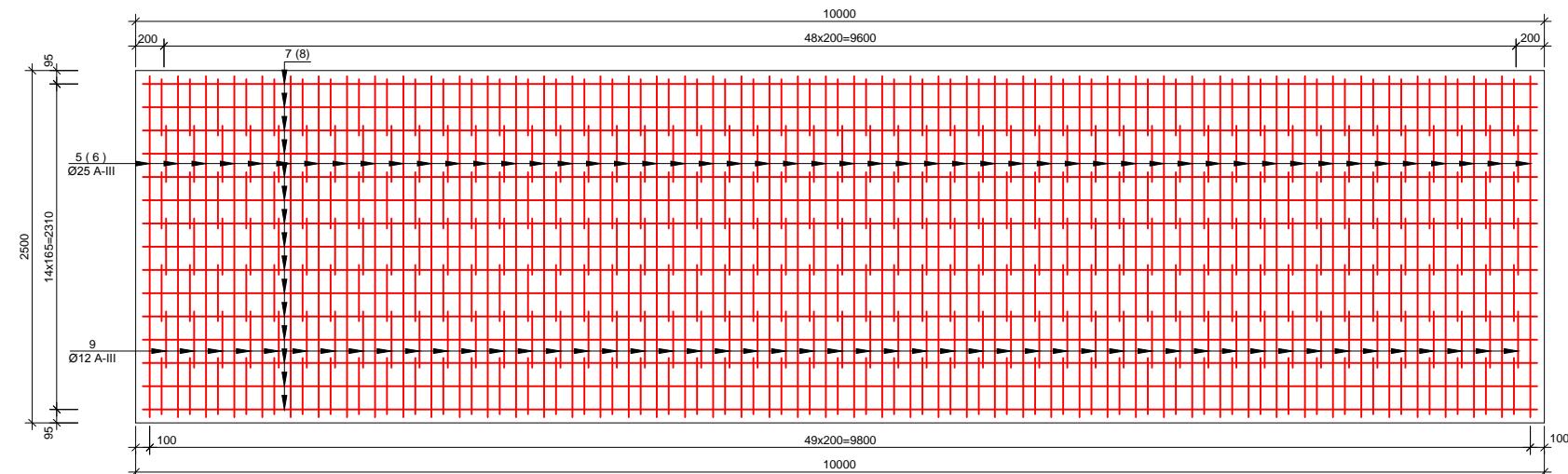


| | კატეგორია | კატეგორია | დამატები | სიმძიმე | რაოდენობა | სამარტინი |
|----|-------------------|-----------|----------|------------------------|-----------|-----------|
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |
| 1 | აღმატვის ნახატები | | 25A-III | L _{აღმ} =7830 | 50 | 391.5 |
| 2 | აღმატვის ნახატები | | 16A-III | L _{აღმ} =7755 | 50 | 387.8 |
| 3 | | 9950 | 14A-III | 9950 | 62 | 616.9 |
| 4 | აღმატვის ნახატები | | 12A-III | L _{აღმ} =3080 | 368 | 1133.5 |
| 5 | აღმატვის ნახატები | | 25A-III | 4320 | 50 | 216.0 |
| 6 | აღმატვის ნახატები | | 25A-III | 4090 | 50 | 204.5 |
| 7 | აღმატვის ნახატები | | 25A-III | 11940 | 15 | 179.1 |
| 8 | აღმატვის ნახატები | | 25A-III | 11710 | 15 | 175.7 |
| 9 | აღმატვის ნახატები | | 12A-III | 3260 | 343 | 1118.2 |
| 10 | | 9950 | 12A-III | 9950 | 10 | 99.5 |

დამატების სამატები საჭრელი კედლის სექცია (ტ030 I)

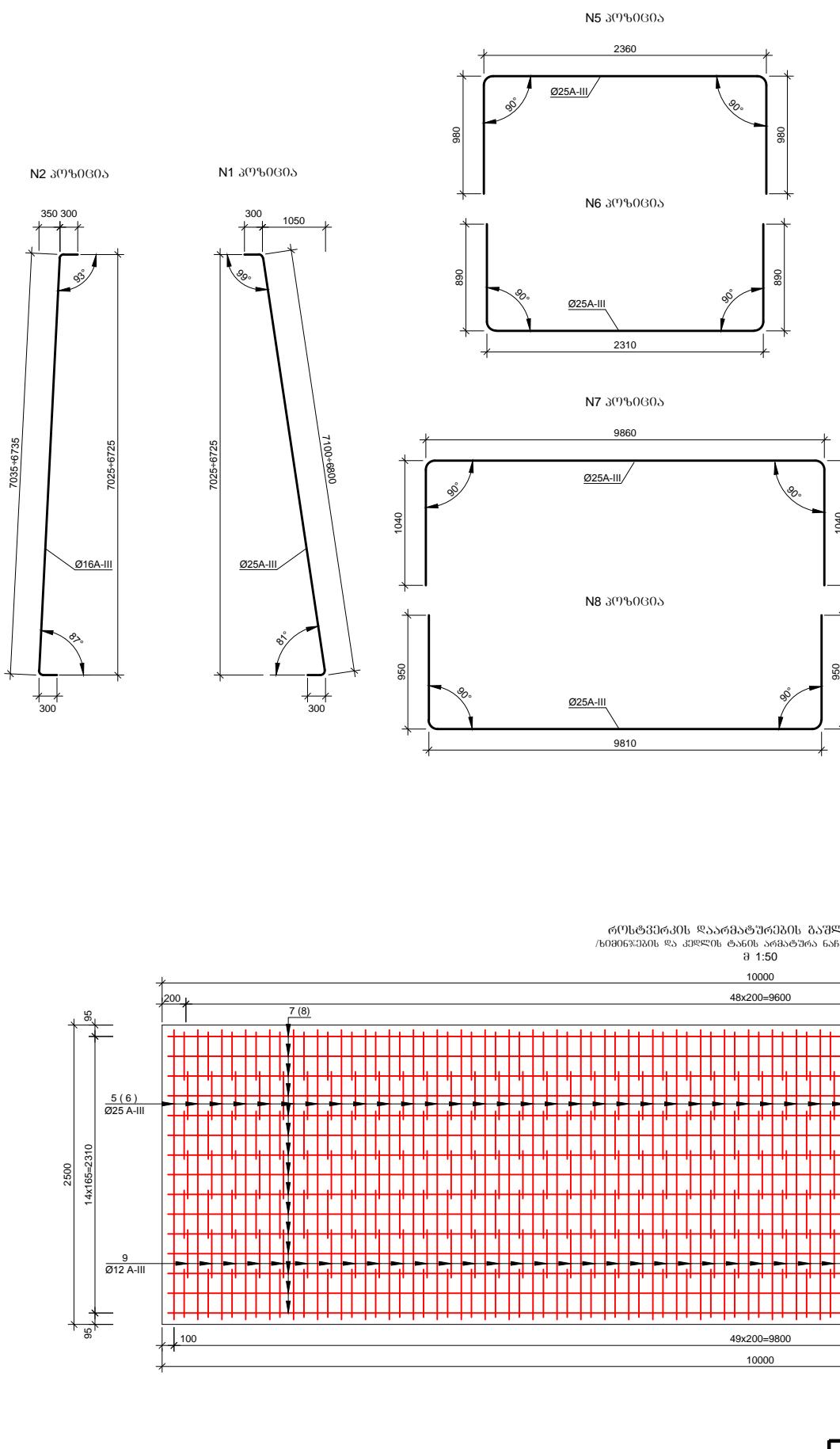
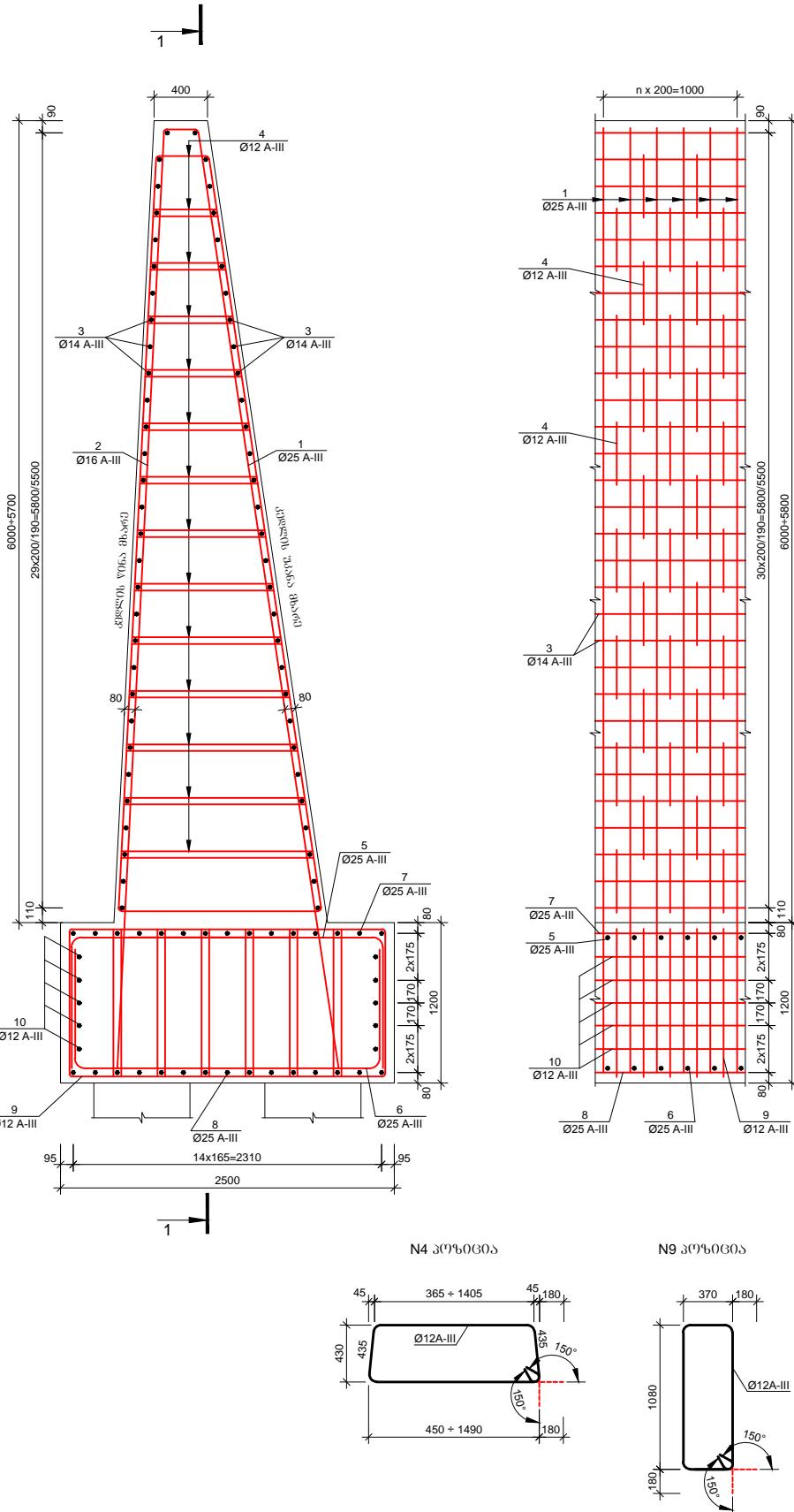
| კატეგორია | აღმატვის ნახატები | | | | |
|-------------|-------------------|-------|-------|--------|--------|
| | 12 | 14 | 16 | 25 | 380 |
| კედლის ტანი | 1006.6 | 746.5 | 612.7 | 1507.3 | 3873.1 |
| რისტრი | 1081.4 | -- | -- | 2985.0 | 4066.4 |

როსტოკის დამატების განაკვეთი
/ხ03063-მის და კედლის ტანი აღმატვის ნაკვეთი არ არის/
8 1:50

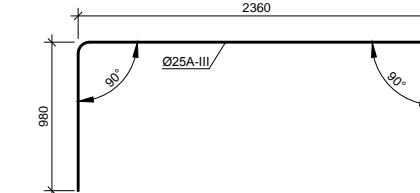


დ. თბილის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუა
ქართველის მიმდევარედ, მდ. გლდანულას ნაკრისამაბრი
სამუშაოების პროექტი

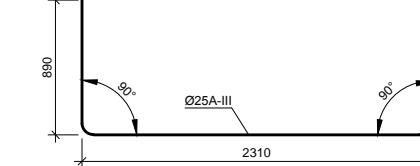
გედლი N1
რკინაგეოტონის კედლის დაკრმატულება



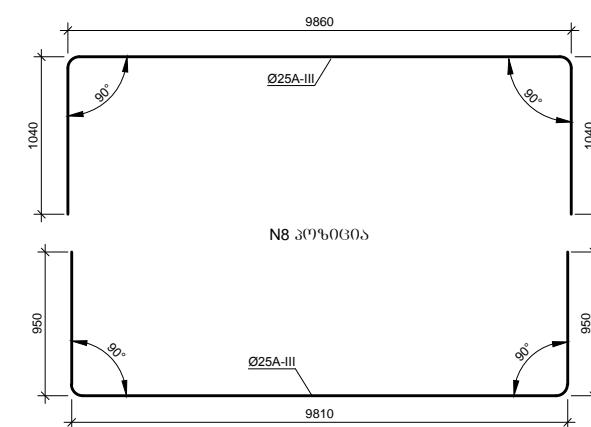
N5 ა 0960303



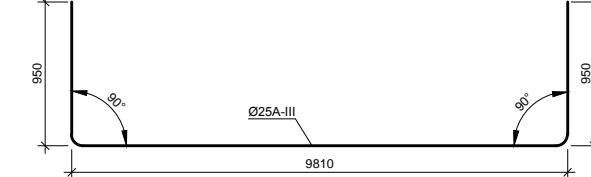
N6 ა 0960303



N7 ა 0960303



N8 ა 0960303

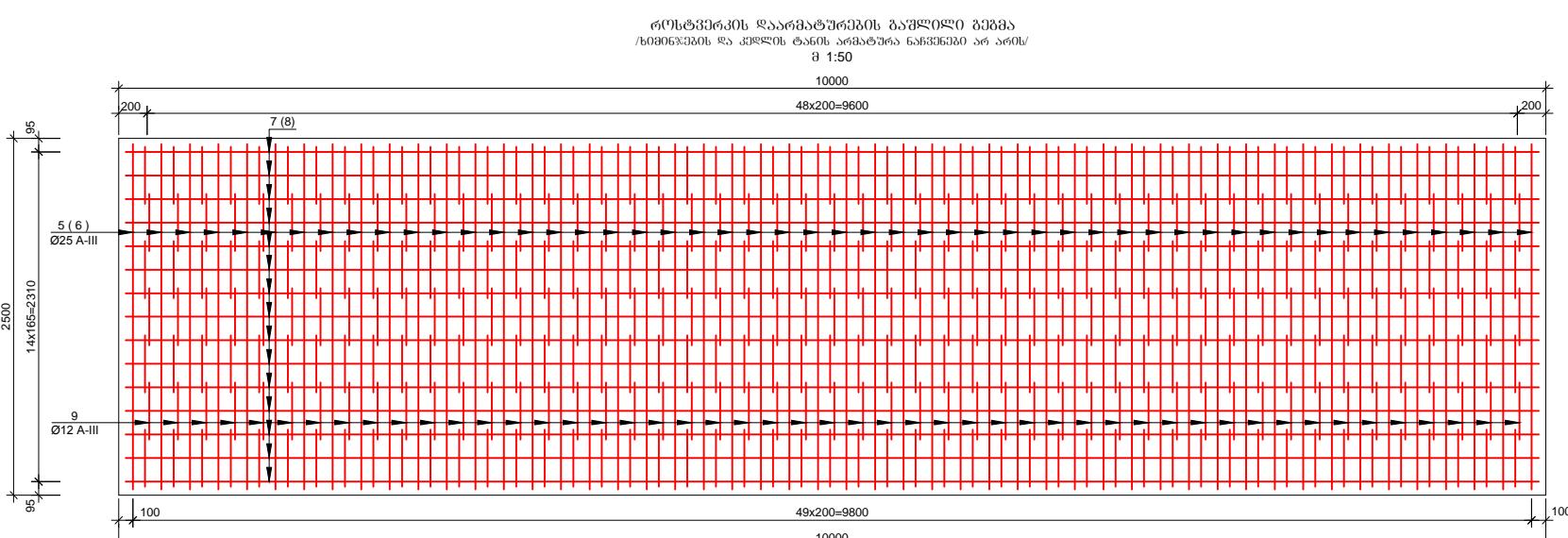


ლიტერის საეცვლელის სამრევი კედლის დამტკიცება (შ030 IV)

| | კატეგორია | კატეგორია | დიამეტრი ას კვადრატი | სიმძლე | რაოდენობა გარეული | სამრევი სიმძლე |
|----|--------------------|-----------|-------------------------|-----------------------|----------------------|-------------------|
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |
| 1 | ამინიმუმი ნახატები | | 25A-III | $L_{\text{სა}}$ =7550 | 50 | 377.5 |
| 2 | ამინიმუმი ნახატები | | 16A-III | $L_{\text{სა}}$ =7485 | 50 | 374.3 |
| 3 | 9950 | | 14A-III | 9950 | 60 | 597.0 |
| 4 | ამინიმუმი ნახატები | | 12A-III | $L_{\text{სა}}$ =3085 | 343 | 1058.2 |
| 5 | ამინიმუმი ნახატები | | 25A-III | 4320 | 50 | 216.0 |
| 6 | ამინიმუმი ნახატები | | 25A-III | 4090 | 50 | 204.5 |
| 7 | ამინიმუმი ნახატები | | 25A-III | 11940 | 15 | 179.1 |
| 8 | ამინიმუმი ნახატები | | 25A-III | 11710 | 15 | 175.7 |
| 9 | ამინიმუმი ნახატები | | 12A-III | 3260 | 343 | 1118.2 |
| 10 | 9950 | | 12A-III | 9950 | 10 | 99.5 |

ლიტერის საეცვლელის სამრევი კედლის სიმძლეები, პშ (შ030 IV)

| | ამინიმუმი ნახატები | | | | | |
|---------------|--------------------|-------|-------|--------|--------|--|
| | არმატურის ფორმა | | | | | |
| A-III Ø.38 | | | | | | |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | |
| კედლის ტანი | 939.7 | 722.4 | 591.4 | 1453.4 | 3706.9 | |
| რეზისტრაცია | 1081.4 | -- | -- | 2985.0 | 4066.4 | |

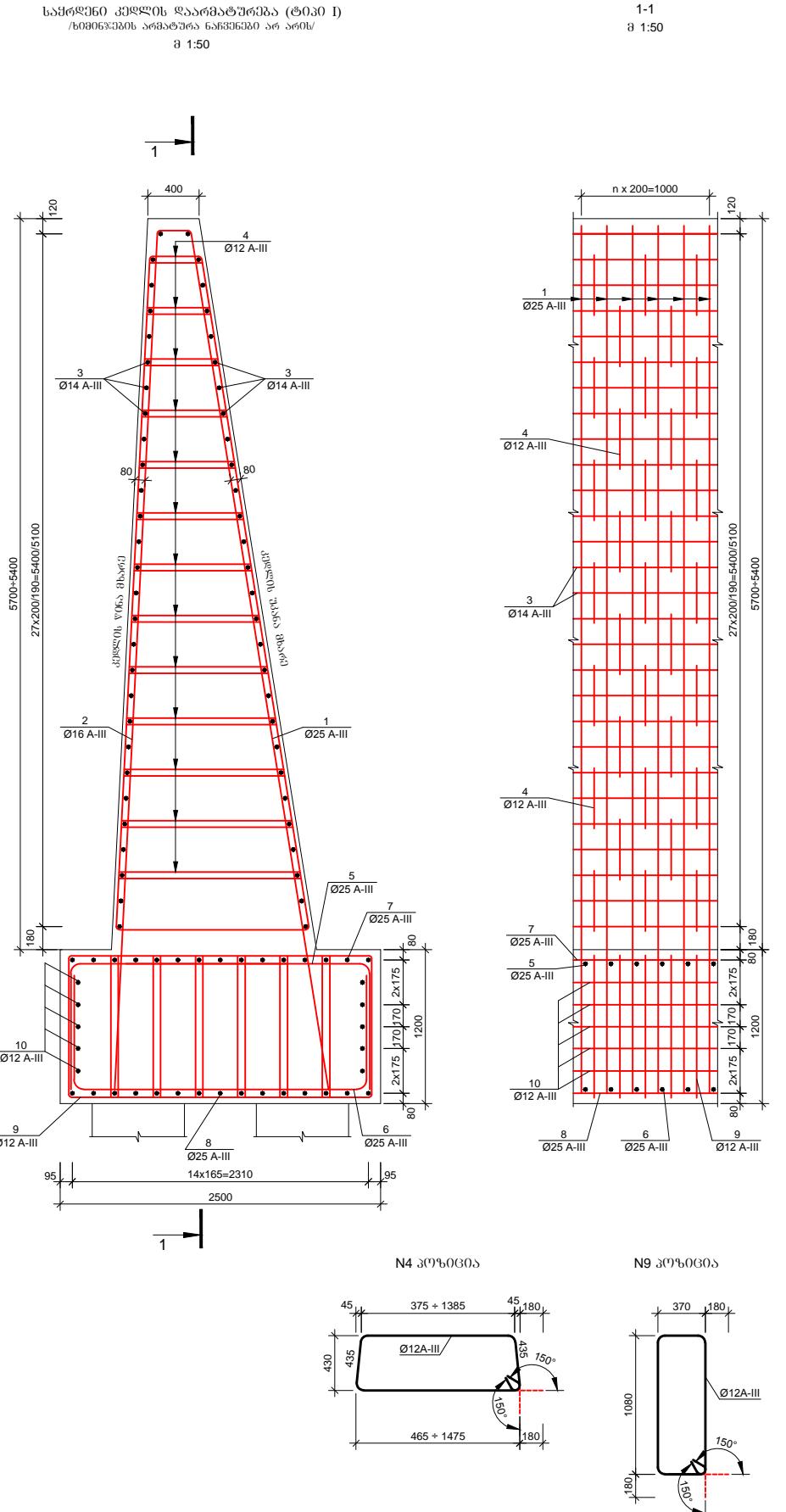


რეზისტრაციის დაარმატურების განკვეთი გვება
/ხ08063:2008 და კედლის ტანის არმატურა განკვეთი არ არის
ა 1:50

გ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუში
ძალის მიზნებისათვის განკვეთი არ არის
სამრევი კედლის დაარმატურების პროცესი

კედლი N1
რკინაგეოგრონის კედლის დაარმატურება

სამრეცხო პედლის დაარმატულება (ტ030 I)
/ნ0306330ს არატერია ნაწილები არ არის/



1:50

1:50

N2 გონიოს

N1 გონიოს

N5 გონიოს

N6 გონიოს

N7 გონიოს

N8 გონიოს

N9 გონიოს

N10 გონიოს

N11 გონიოს

N12 გონიოს

N13 გონიოს

N14 გონიოს

N15 გონიოს

N16 გონიოს

N17 გონიოს

N18 გონიოს

N19 გონიოს

N20 გონიოს

N21 გონიოს

N22 გონიოს

N23 გონიოს

N24 გონიოს

N25 გონიოს

N26 გონიოს

N27 გონიოს

N28 გონიოს

N29 გონიოს

N30 გონიოს

N31 გონიოს

N32 გონიოს

N33 გონიოს

N34 გონიოს

N35 გონიოს

N36 გონიოს

N37 გონიოს

N38 გონიოს

N39 გონიოს

N40 გონიოს

N41 გონიოს

N42 გონიოს

N43 გონიოს

N44 გონიოს

N45 გონიოს

N46 გონიოს

N47 გონიოს

N48 გონიოს

N49 გონიოს

N50 გონიოს

N51 გონიოს

N52 გონიოს

N53 გონიოს

N54 გონიოს

N55 გონიოს

N56 გონიოს

N57 გონიოს

N58 გონიოს

N59 გონიოს

N60 გონიოს

N61 გონიოს

N62 გონიოს

N63 გონიოს

N64 გონიოს

N65 გონიოს

N66 გონიოს

N67 გონიოს

N68 გონიოს

N69 გონიოს

N70 გონიოს

N71 გონიოს

N72 გონიოს

N73 გონიოს

N74 გონიოს

N75 გონიოს

N76 გონიოს

N77 გონიოს

N78 გონიოს

N79 გონიოს

N80 გონიოს

N81 გონიოს

N82 გონიოს

N83 გონიოს

N84 გონიოს

N85 გონიოს

N86 გონიოს

N87 გონიოს

N88 გონიოს

N89 გონიოს

N90 გონიოს

N91 გონიოს

N92 გონიოს

N93 გონიოს

N94 გონიოს

N95 გონიოს

N96 გონიოს

N97 გონიოს

N98 გონიოს

N99 გონიოს

N100 გონიოს

N101 გონიოს

N102 გონიოს

N103 გონიოს

N104 გონიოს

N105 გონიოს

N106 გონიოს

N107 გონიოს

N108 გონიოს

N109 გონიოს

N110 გონიოს

N111 გონიოს

N112 გონიოს

N113 გონიოს

N114 გონიოს

N115 გონიოს

N116 გონიოს

N117 გონიოს

N118 გონიოს

N119 გონიოს

N120 გონიოს

N121 გონიოს

N122 გონიოს

N123 გონიოს

N124 გონიოს

N125 გონიოს

N126 გონიოს

N127 გონიოს

N128 გონიოს

N129 გონიოს

N130 გონიოს

N131 გონიოს

N132 გონიოს

N133 გონიოს

N134 გონიოს

N135 გონიოს

N136 გონიოს

N137 გონიოს

N138 გონიოს

N139 გონიოს

N140 გონიოს

N141 გონიოს

N142 გონიოს

N143 გონიოს

N144 გონიოს

N145 გონიოს

N146 გონიოს

N147 გონიოს

N148 გონიოს

N149 გონიოს

N150 გონიოს

N151 გონიოს

N152 გონიოს

N153 გონიოს

N154 გონიოს

N155 გონიოს

N156 გონიოს

N157 გონიოს

N158 გონიოს

N159 გონიოს

N160 გონიოს

N161 გონიოს

N162 გონიოს

N163 გონიოს

N164 გონიოს

N165 გონიოს

N166 გონიოს

N167 გონიოს

N168 გონიოს

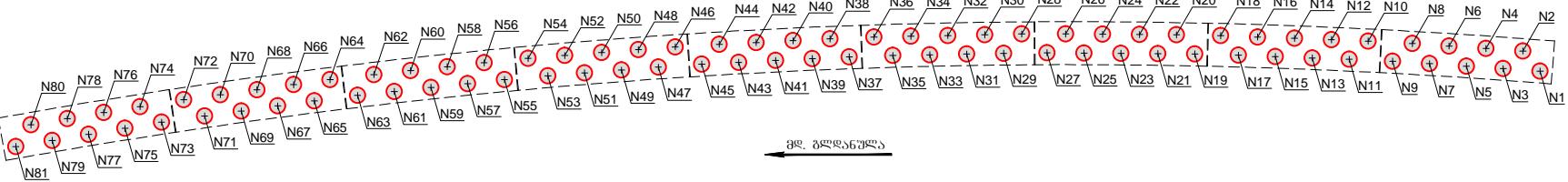
N169 გონიოს

N170 გონიოს

N171 გონიოს

N172 გონიოს

N173 გონიოს



| ნიმუშის № | პორტდენატები, მ |
|-----------|-------------------------------|
| 1 | 2 |
| 1 | X=4628182.289 Y=482841.091 |
| 2 | X=4628183.458 Y=482840.091 |
| 3 | X=4628182.431 Y=482838.945 |
| 4 | X=4628183.599 Y=482837.945 |
| 5 | X=4628182.572 Y=482836.8 |
| 6 | X=4628183.741 Y=482835.8 |
| 7 | X=4628182.714 Y=482834.655 |
| 8 | X=4628183.882 Y=482833.654 |
| 9 | X=4628182.855 Y=482832.509 |
| 10 | X=4628184.03 Y=482831.092 |
| 11 | X=4628182.97 Y=482829.977 |
| 12 | X=4628184.109 Y=482828.944 |
| 13 | X=4628183.05 Y=482827.829 |
| 14 | X=4628184.189 Y=482826.795 |
| 15 | X=4628183.129 Y=482825.68 |
| 16 | X=4628184.268 Y=482824.646 |

| ნიმუშის № | პორტდენატები, მ |
|-----------|-------------------------------|
| 1 | 2 |
| 17 | X=4628183.209 Y=482823.531 |
| 18 | X=4628184.348 Y=482822.498 |
| 19 | X=4628183.282 Y=482820.998 |
| 20 | X=4628184.391 Y=482819.932 |
| 21 | X=4628183.3 Y=482818.848 |
| 22 | X=4628184.408 Y=482817.782 |
| 23 | X=4628183.317 Y=482816.698 |
| 24 | X=4628184.426 Y=482815.632 |
| 25 | X=4628183.335 Y=482814.548 |
| 26 | X=4628184.444 Y=482813.482 |
| 27 | X=4628183.353 Y=482812.398 |
| 28 | X=4628184.444 Y=482810.915 |
| 29 | X=4628183.322 Y=482809.863 |
| 30 | X=4628184.399 Y=482808.766 |
| 31 | X=4628183.277 Y=482807.714 |
| 32 | X=4628184.355 Y=482806.616 |

| ნიმუშის № | პორტდენატები, მ |
|-----------|-------------------------------|
| 1 | 2 |
| 33 | X=4628183.233 Y=482805.564 |
| 34 | X=4628184.311 Y=482804.467 |
| 35 | X=4628183.189 Y=482803.414 |
| 36 | X=4628184.266 Y=482802.317 |
| 37 | X=4628183.116 Y=482800.881 |
| 38 | X=4628184.161 Y=482799.753 |
| 39 | X=4628183.009 Y=482798.733 |
| 40 | X=4628184.055 Y=482797.605 |
| 41 | X=4628182.903 Y=482796.586 |
| 42 | X=4628183.949 Y=482795.458 |
| 43 | X=4628182.797 Y=482794.438 |
| 44 | X=4628183.843 Y=482793.31 |
| 45 | X=4628182.691 Y=482792.291 |
| 46 | X=4628183.695 Y=482790.748 |
| 47 | X=4628182.514 Y=482789.762 |
| 48 | X=4628183.527 Y=482788.605 |

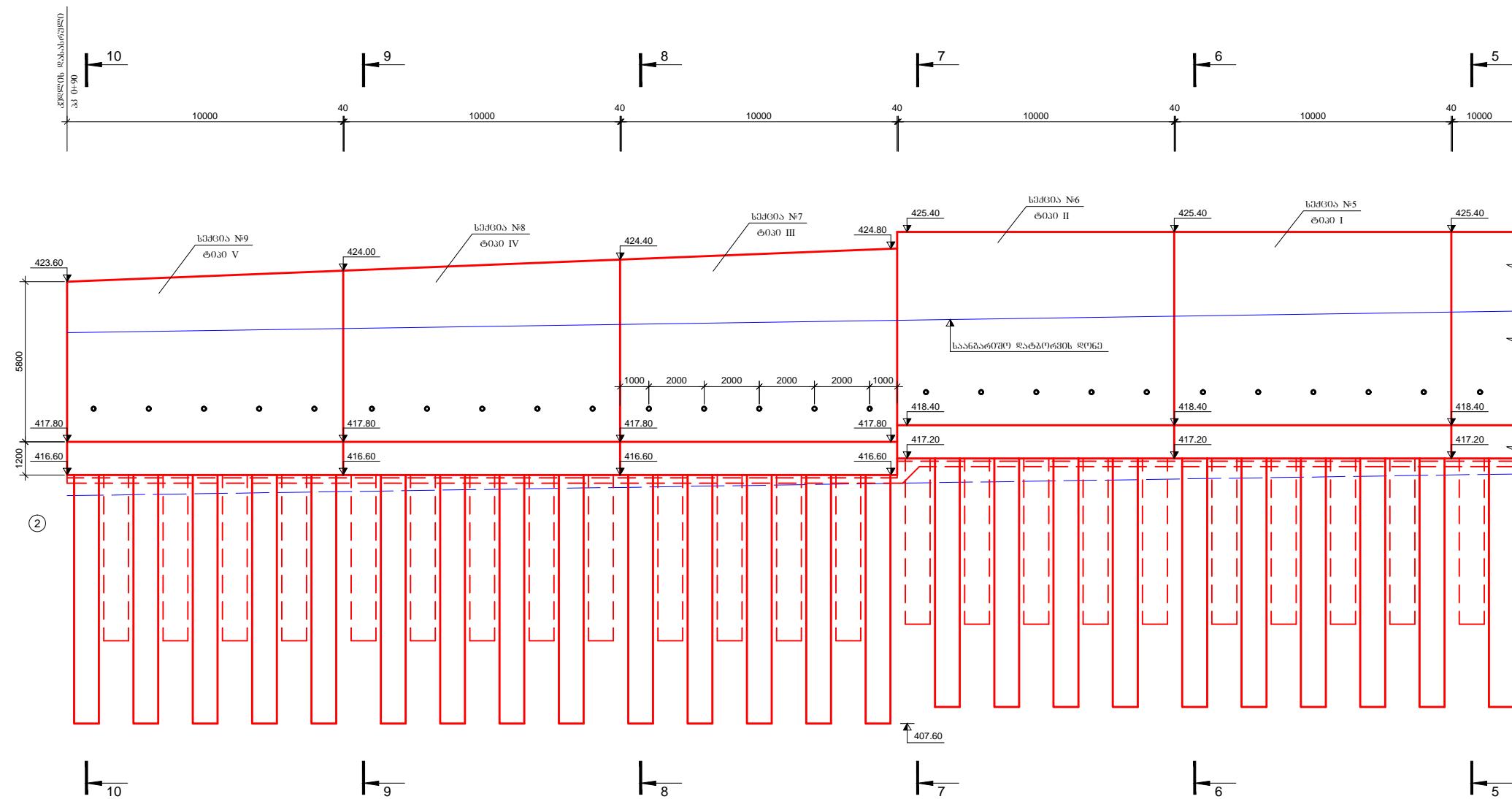
| ნიმუშის № | პორტდენატები, მ |
|-----------|-------------------------------|
| 1 | 2 |
| 49 | X=4628182.346 Y=482787.619 |
| 50 | X=4628183.359 Y=482786.461 |
| 51 | X=4628182.178 Y=482785.475 |
| 52 | X=4628183.191 Y=482784.318 |
| 53 | X=4628182.01 Y=482783.332 |
| 54 | X=4628183.023 Y=482782.174 |
| 55 | X=4628181.791 Y=482780.807 |
| 56 | X=4628182.77 Y=482779.62 |
| 57 | X=4628181.562 Y=482778.669 |
| 58 | X=4628182.54 Y=482777.482 |
| 59 | X=4628181.332 Y=482776.531 |
| 60 | X=4628182.311 Y=482775.345 |
| 61 | X=4628181.102 Y=482774.393 |
| 62 | X=4628182.081 Y=482773.207 |
| 63 | X=4628180.873 Y=482772.256 |
| 64 | X=4628181.786 Y=482770.658 |

| ნიმუშის № | პორტდენატები, მ |
|-----------|-------------------------------|
| 1 | 2 |
| 65 | X=4628180.55 Y=482769.741 |
| 66 | X=4628181.495 Y=482768.527 |
| 67 | X=4628180.259 Y=482767.611 |
| 68 | X=4628181.204 Y=482766.397 |
| 69 | X=4628179.968 Y=482765.481 |
| 70 | X=4628180.912 Y=482764.267 |
| 71 | X=4628179.677 Y=482763.351 |
| 72 | X=4628180.621 Y=482762.137 |
| 73 | X=4628179.313 Y=482760.842 |
| 74 | X=4628180.222 Y=482759.601 |
| 75 | X=4628178.961 Y=482758.721 |
| 76 | X=4628179.87 Y=482757.48 |
| 77 | X=4628178.608 Y=482756.6 |
| 78 | X=4628179.517 Y=482755.359 |
| 79 | X=4628178.256 Y=482754.479 |
| 80 | X=4628179.165 Y=482753.239 |
| 81 | X=4628177.904 Y=482752.358 |

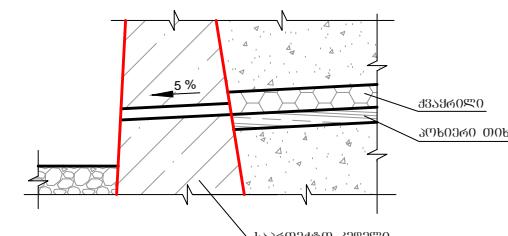
ქ. თბილისის გერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, ჭუში
ჭუშის მიმდევარედ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი

კედელი N2
ნიმუშის ცენტრის დაკვალვა

კედლის პროფილი
A 1:200



გვანი "ა"
გრძელი დრენაჟი
A 1:100



ბრენტის დასახელება

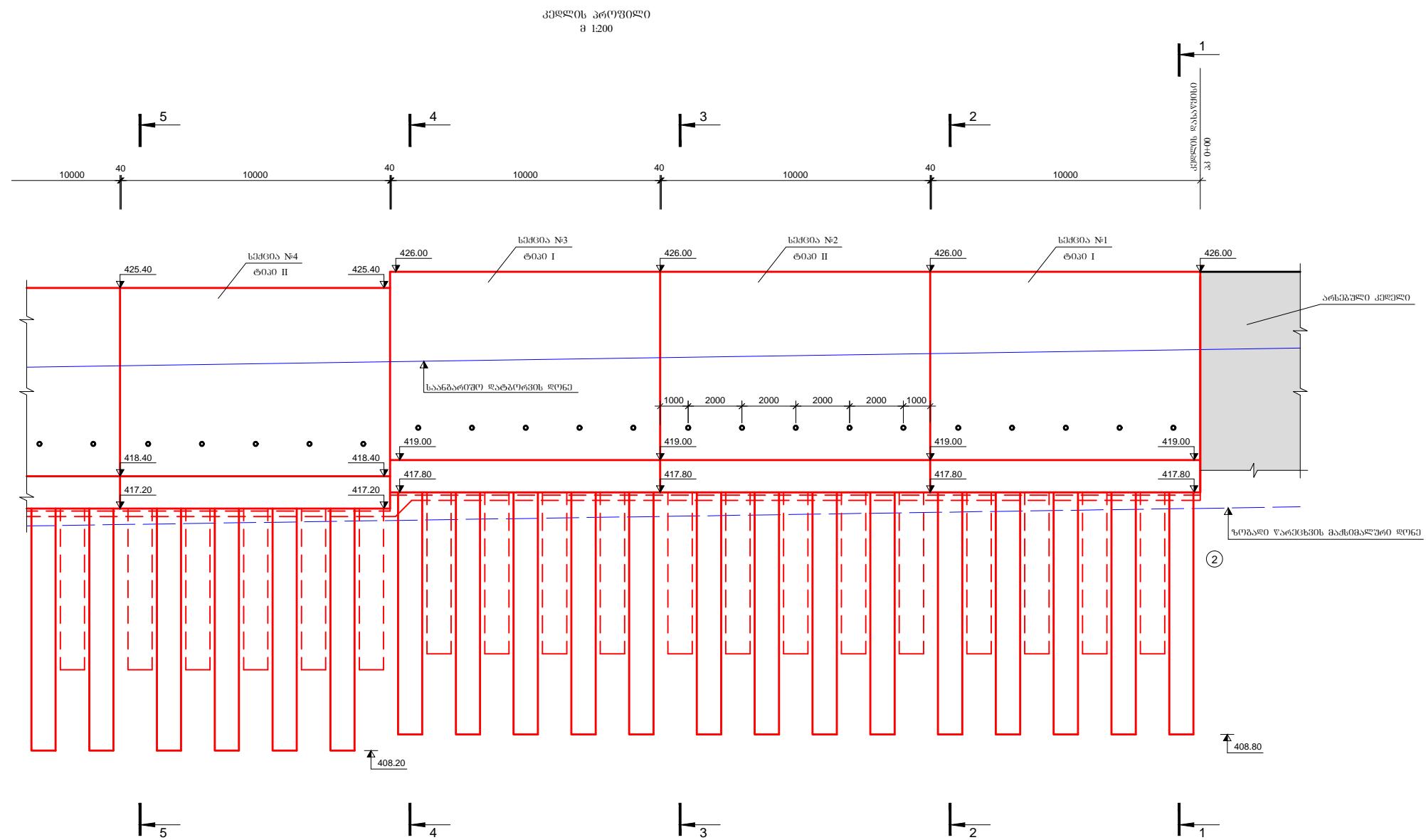
① ტანკების მრგვერი, სხვადასხვა ზოგის და სასის სამკერვალო ნარჩენები
010ხნავანი ვალებელი, ვალებელი არა მიკროტექნიკური - 24° II კატ.
- $\rho=1.80 \text{ მტ/მ}^3$, $e=80$, $\varphi=18^\circ$, $C=0.1 \text{ მტ/მ}^2$, $R_0=0.5 \text{ მტ/მ}^2$, $E_0=50 \text{ მტ/მ}^2$

② ვარიეტატი კინკადის უმატებელი ტ' 1, II კატ.
- $\rho=1.75 \text{ მტ/მ}^3$, $e=60$, $\varphi=25^\circ$, $C=0.10 \text{ მტ/მ}^2$, $R_0=4 \text{ მტ/მ}^2$, $E_0=400 \text{ მტ/მ}^2$

ქ. თბილისის გერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშა
შენის მიზანი და მდ. გლდანულის ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი

გედელი N2
რკინაბეტონის კედლის პროფილი

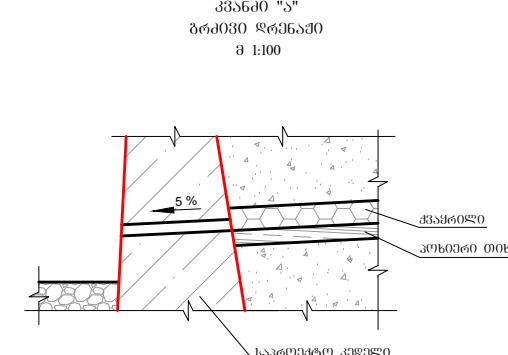
No
20



ბრუნტის დასახმლება

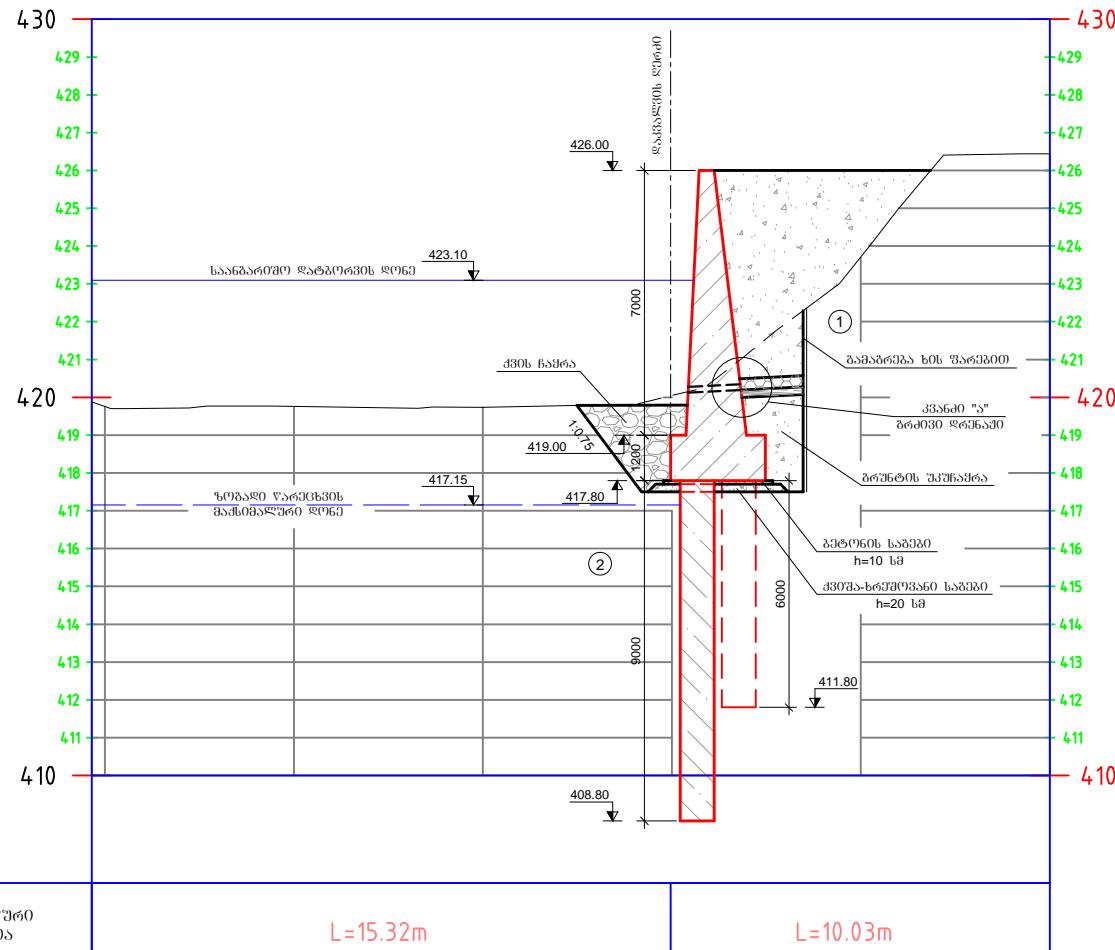
- ① ତେରିଗାନ୍ଧୀରୁ ମରାନ୍ତରେ, କେବଳଦିନରୁ କ୍ରମରେ ଏବଂ ସାଥୀରୁ ଶପରିଗାନ୍ଧୀରୁ କାହାରେବୁ
୦୧୦୬୫୨୦୩୫୦୦ ମରାନ୍ତରେ କ୍ରମରୁ ଏବଂ କ୍ରମରୁ ଏବଂ କ୍ରମରୁ ଏବଂ କ୍ରମରୁ
- $r = 1.80 \text{ ମର/ବର୍ଷ}^2$, $e = 80^\circ$, $\theta = 18^\circ$, $C = 0.1 \text{ ମର/ବର୍ଷ}^2$, $R_0 = 5 \text{ ମର/ବର୍ଷ}^2$, $E_0 = 50 \text{ ମର/ବର୍ଷ}^2$

② ପ୍ରଥମରୁ ଅନ୍ତରାଳରୁ ଆଜିନାରୁ ଉପରିବାଲୋ ୧୦୦^\circ \text{ I, II ମାତ୍ର}
- $r = 1.75 \text{ ମର/ବର୍ଷ}^2$, $e = 0.60$, $\theta = 25^\circ$, $C = 0.10 \text{ ମର/ବର୍ଷ}^2$, $R_0 = 4 \text{ ମର/ବର୍ଷ}^2$, $E_0 = 400 \text{ ମର/ବର୍ଷ}^2$

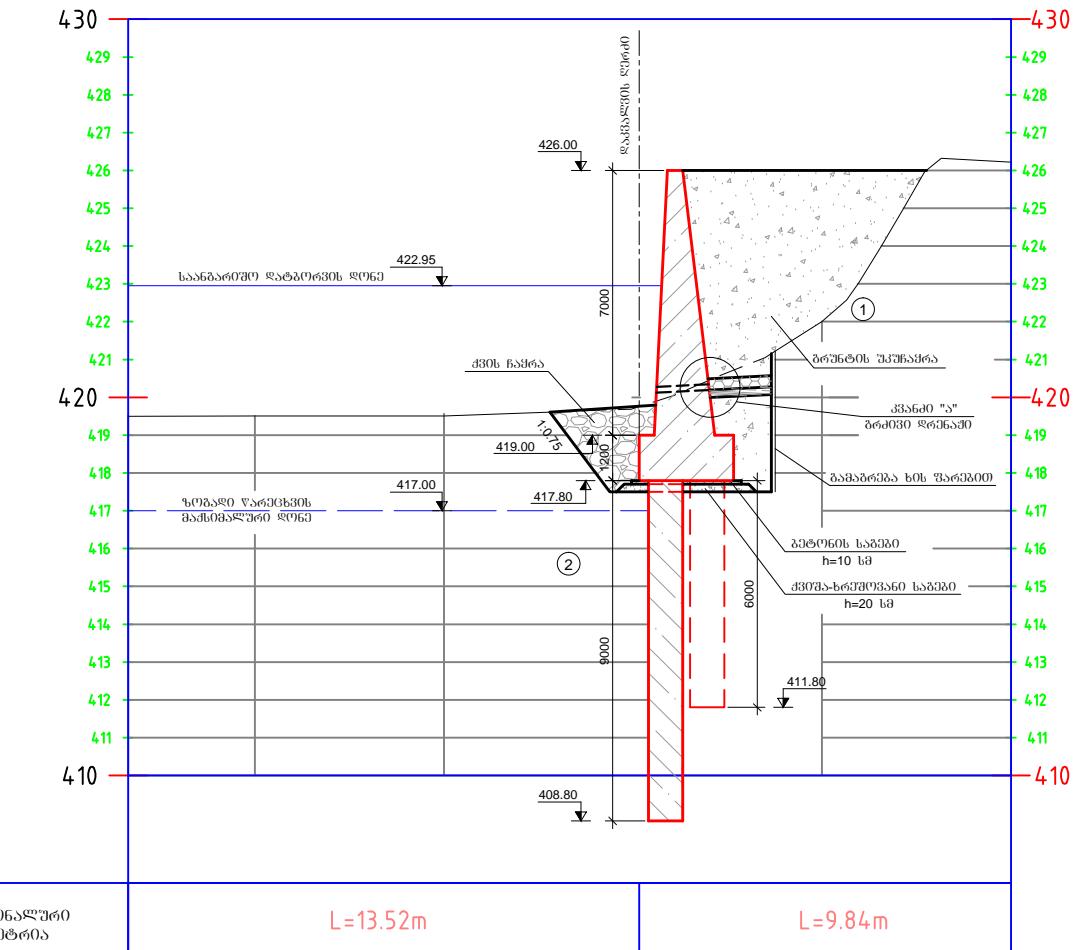


- d. ጠቅበሚያው ምርመራ, የሚገኘውን ተቋማዎች እንዲታረሙ, የሚከተሉት ደንብዎች ይፈጸም
ሆነውን ምርመራውን የሚያስፈልግ ይችላል እና የሚከተሉት ደንብዎች ይፈጸም ይችላል

1-1
1:200



2-2
1:200



ბრუნტის დასახელება

- ① ტანკების მოწყვეტილი სიმაღლე, სასახლისა ზოგის და სახის სამუშაოების სამართლი სამართლი
010600000000 მარკაცია, უსაფრთხო არა მაკომიტებული - 24° II კატ.
- $\rho = 1.80 \text{ გრ/მ}^3$, $e = 80$, $\varphi = 18^\circ$, $C = 0.1 \text{ კმ/მ}^2$, $R_0 = 0.5 \text{ კმ/მ}^2$, $E_0 = 50 \text{ კმ/მ}^2$
- ② ვენტილი კენჭარის მიმავალი 6° I, II კატ.
- $\rho = 1.75 \text{ გრ/მ}^3$, $e = 60$, $\varphi = 25^\circ$, $C = 0.10 \text{ კმ/მ}^2$, $R_0 = 4 \text{ კმ/მ}^2$, $E_0 = 400 \text{ კმ/მ}^2$

ვენტილი

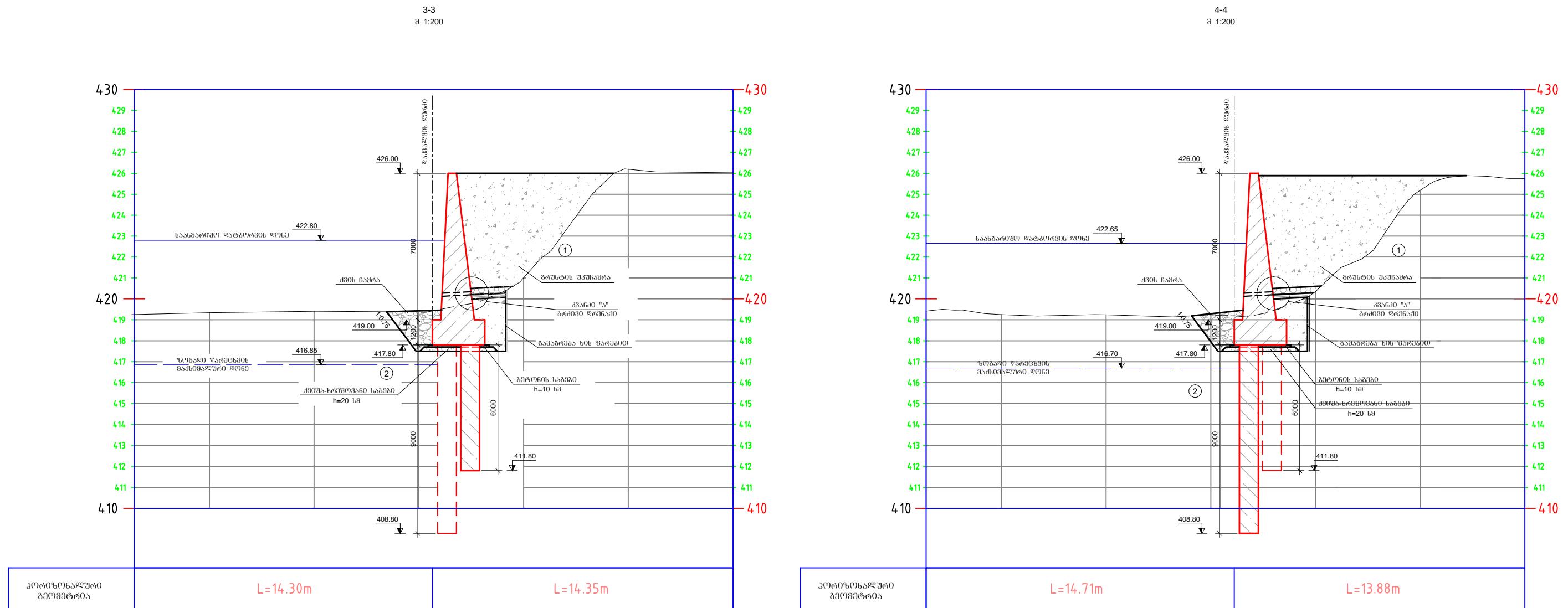
I. კვანძი "A" მოცემულია კლეიტის კონფიგურაციის ნახატები.

ქ. თბილის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შემ
შემთხვევაში მიმდებარებდა, მდ. გლდანულას ნაირსამაბრი
საგუბულების პროექტი

კედელი N2
რკინაგეტონის კედლის ჰილები

No

201



ბრუნეთის დასახელება

- ① ତେବେର୍ଗଣ୍କୁ ଧରନୀରେ, ଶ୍ଵାସଦାସଙ୍କେ ଧରନୀରେ ଏବଂ ଶାରୀରିକ ଶାର୍ପିଳ୍‌କୁ ଧରନୀରେ
୦୦୧୫୩୦୮୦୫୦୦ ମାତ୍ରାରେ ଉପରେ, ବ୍ୟାକ୍‌ରୋକ୍‌ରେ ଏବଂ ଶାରୀରିକ ଶାର୍ପିଳ୍‌କୁ
୦.୧୮ ମାତ୍ରାରେ, ପ୍ରେସ୍ = ୧୦, C = ୦.୧ ମାତ୍ରାରେ, R_୦ = ୫୦ ମାତ୍ରାରେ
- $P = 1.80 \text{ ମାତ୍ରା}, e = 80, \rho = 18^{\circ}, C = 0.1 \text{ ମାତ୍ରା}^2, R_0 = 50 \text{ ମାତ୍ରା}^2, E_0 = 50 \text{ ମାତ୍ରା}^2$

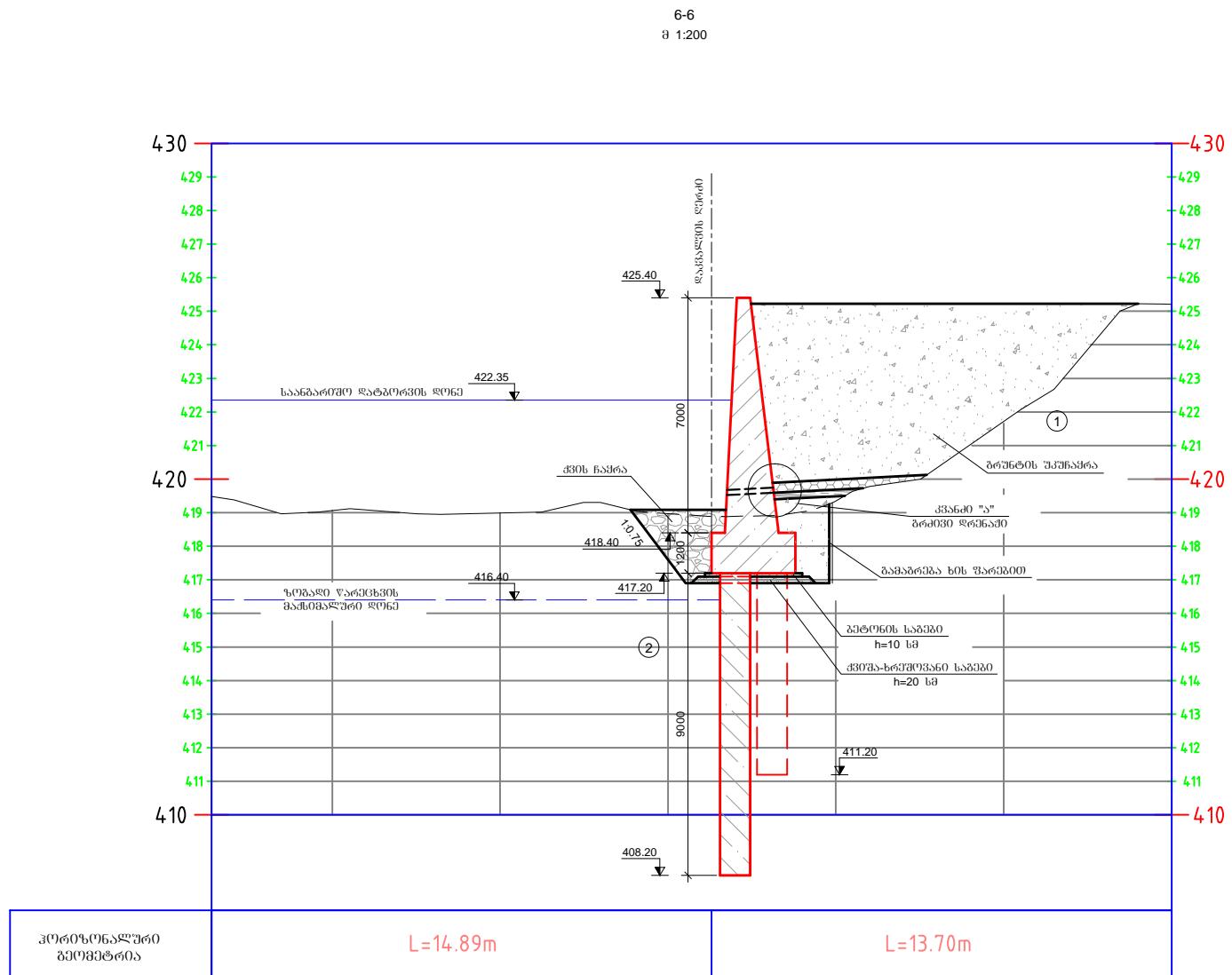
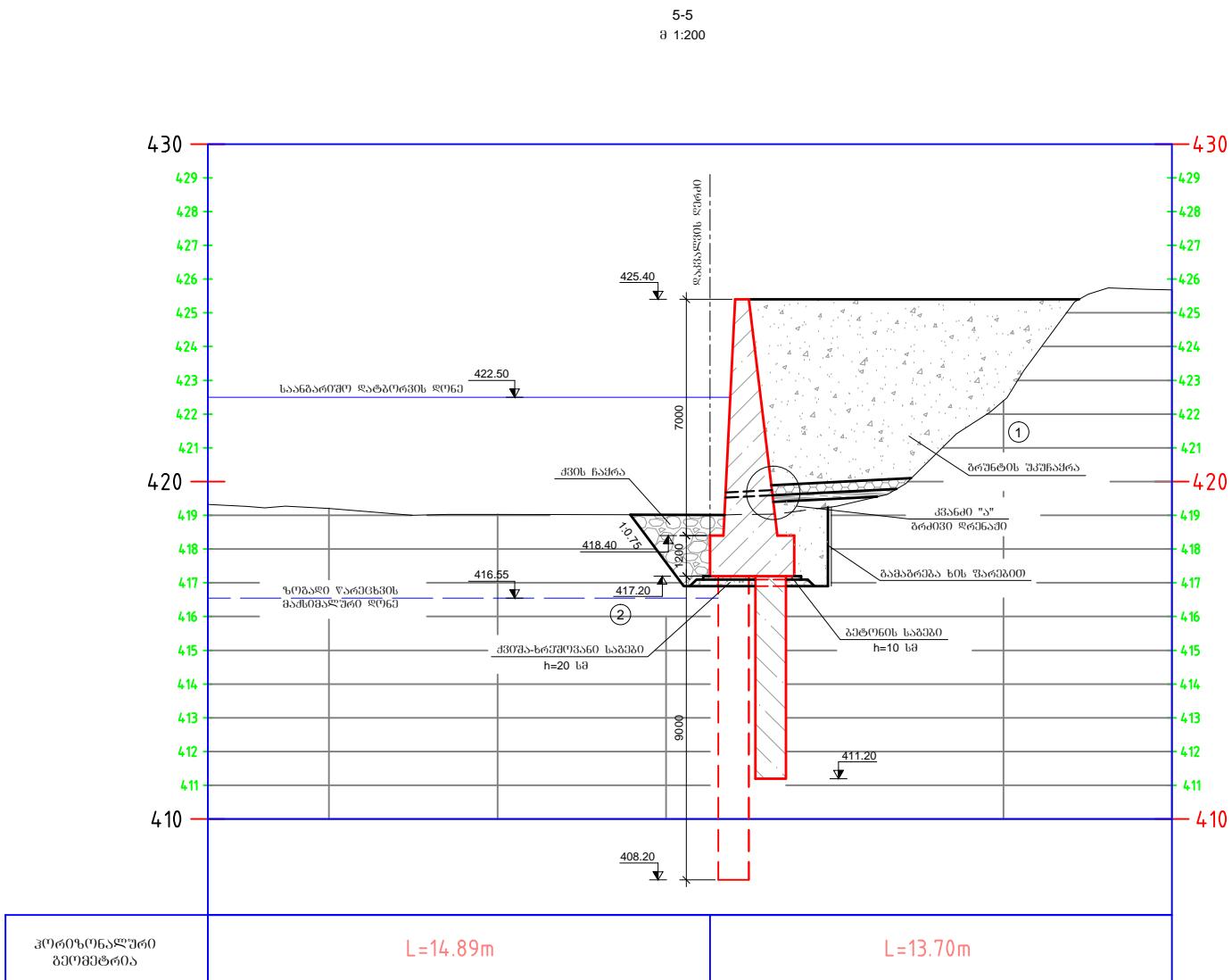
② $V_{\text{ମାତ୍ରା}} = 1636360 \text{ ମାତ୍ରାରେ, } R = 307500 \text{ ମାତ୍ରାରେ, } \theta = 6^{\circ}, l = 1, II \text{ କାର୍ଯ୍ୟ}$
- $P = 1.75 \text{ ମାତ୍ରା}, e = 60, \rho = 25^{\circ}, C = 0.10 \text{ ମାତ୍ରା}^2, R_0 = 44 \text{ ମାତ୍ରା}^2, E_0 = 400 \text{ ମାତ୍ରା}^2$

გენერაცია

1. პვანები "ა" მოცემულია კედლის პროცესის ნახაზებზე

კედელი N2
რპინაგეტონის კედლის ჟრილები

No
—
20



ბრუნტის დასახელება

- ① ტბებისგან 60 მდეტა, საკადაცხვა ტბის და სახის საფრთხეების განვითარების
00000000000000000000000000000000 ასეთი დროის არ მოგვიჩეულია - 24 წ ამ.
- $P = 1.8 \text{ მ}^2/\text{მ}^2$, $e = 80$, $\rho = 18^\circ$, $C = 0.1 \text{ მ}^2/\text{მ}^2$, $R_0 = 0.5 \text{ მ}^2/\text{მ}^2$, $E_0 = 50 \text{ მ}^2/\text{მ}^2$

② ვარიაცია პარამეტრი ავთენციის მაქსიმალიზაციის 6° 1, II პარ.
- $P = 1.75 \text{ მ}^2/\text{მ}^2$, $e = 60.0$, $\rho = 25^\circ$, $C = 0.10 \text{ მ}^2/\text{მ}^2$, $R_0 = 4 \text{ მ}^2/\text{მ}^2$, $E_0 = 400 \text{ მ}^2/\text{მ}^2$

აგენტი

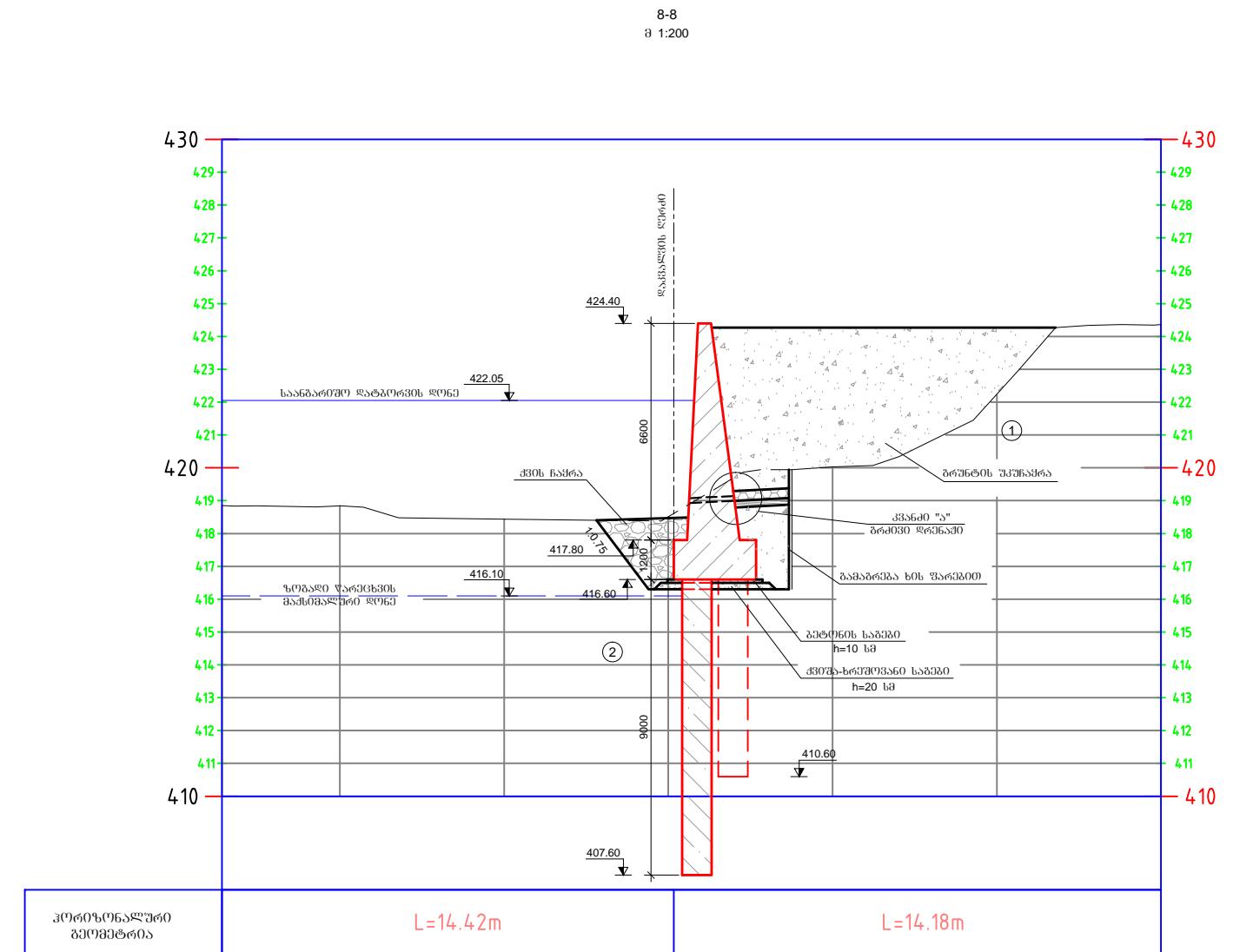
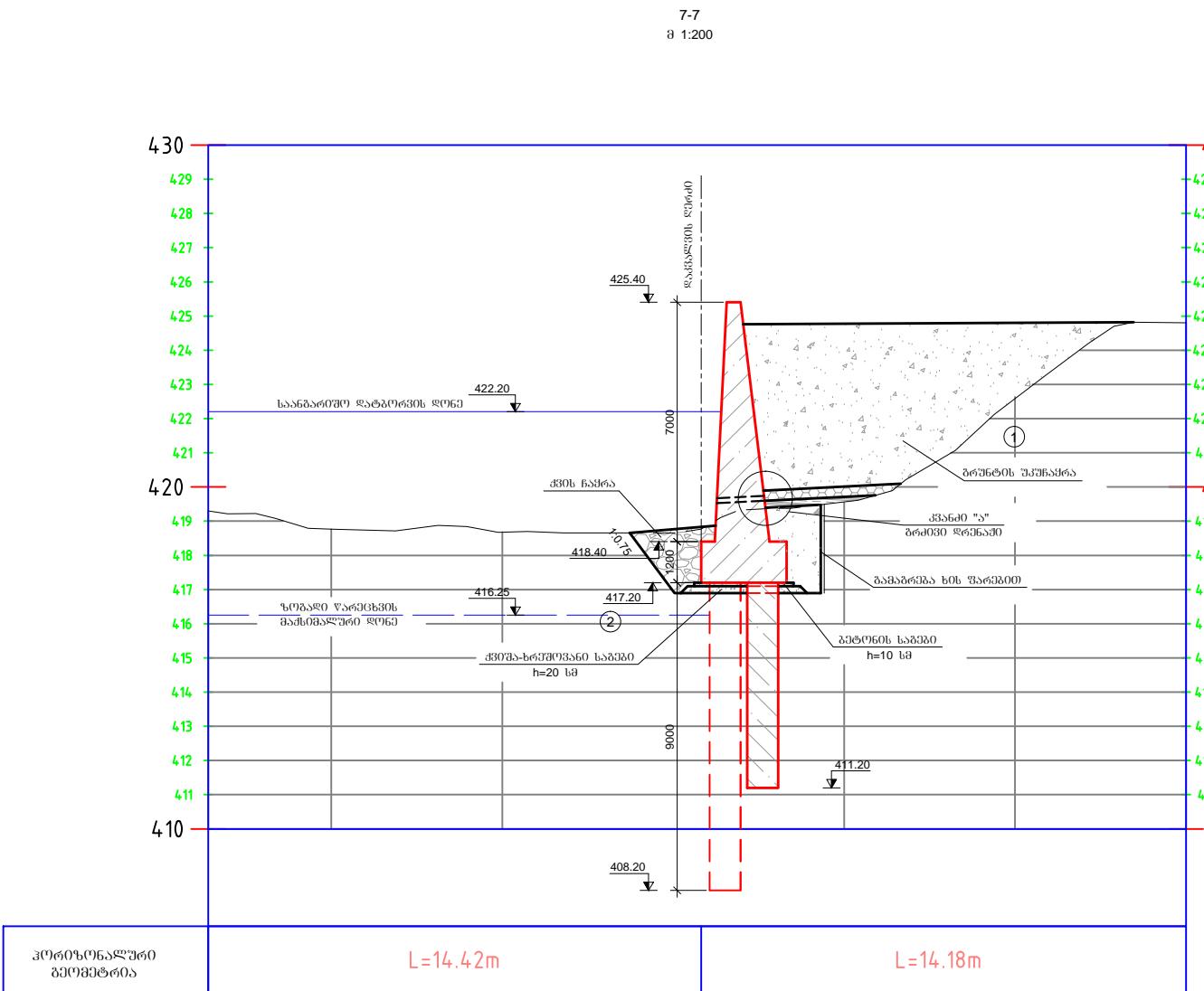
1. პვანები "ა" მოცემულია პედლის პროფესიის ნახატებზე.

ქ. თბილისის მარია, გლეხანის მუნიციპალიტეტი, შუალ
ქაჩის მიმდებარედ, მდ. გლეხანელას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პრეზეტი

კედელი N2
რპინაბეჭონის კედლის ჟრილები

No

20'



ბრუნთის დასახელება

- ① ტექნიკური ბრენდი, სანადანვაკე ტენის და სასისხლის ტენის თაობების მიხედვით განვითაროთ სამართლის მიერ განვითარებული სამართლი - 24^o წ ჟან.
 - $P = 1.80 \text{ ბრ} / \text{მ}^2$, $\varphi = 18^\circ$, $C = 0.1 \text{ მ}^{-1}$, $R_0 = 0.5 \text{ მ}^{-1}$, $E_0 = 50 \text{ კ} \cdot \text{მ}^{-2}$
 - ② $\nabla 36000 \text{ კერძოდ } = 30 \text{ კერძო } \cdot \text{მ}^2 \cdot \text{წელი} / 200 \text{ წ} = 6^\circ \text{ I, II ჟან.}$
 - $P = 1.75 \text{ ბრ} / \text{მ}^2$, $\varphi = 60^\circ$, $\varphi = 25^\circ$, $C = 0.10 \text{ მ}^{-1}$, $R_0 = 4 \text{ მ}^{-1}$, $E_0 = 400 \text{ კ} \cdot \text{მ}^{-2}$

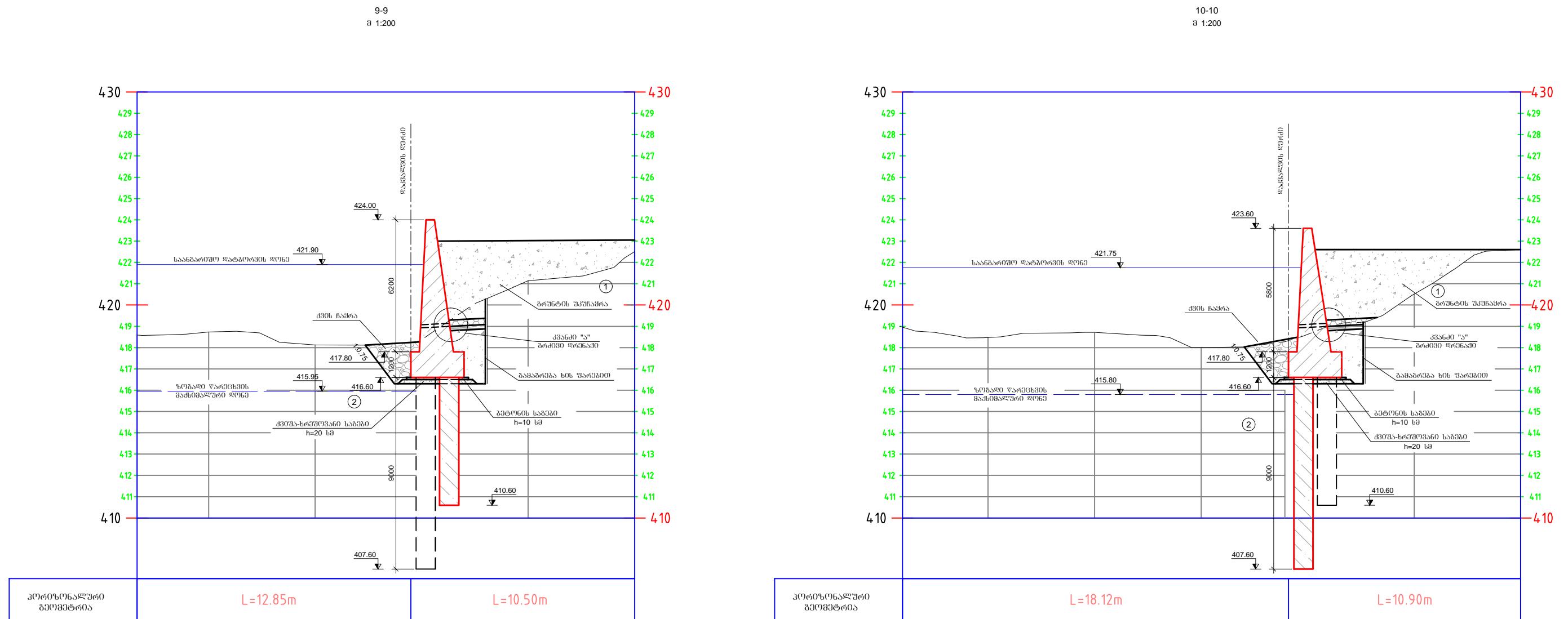
ეგნატე

1. ვავანი "ა" მოცემულია კედლის პროფილის ნახატებზე

ქ. თბილისის მარია, გლეხანის მანიციალიტეტი, შემ
ქართველი მიმღებარედ, მდ. გლეხანულას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი

კედელი N2
რპინაბეჭონის კედლის ჟრილები

No
—
20



პრუნტის დასახლება

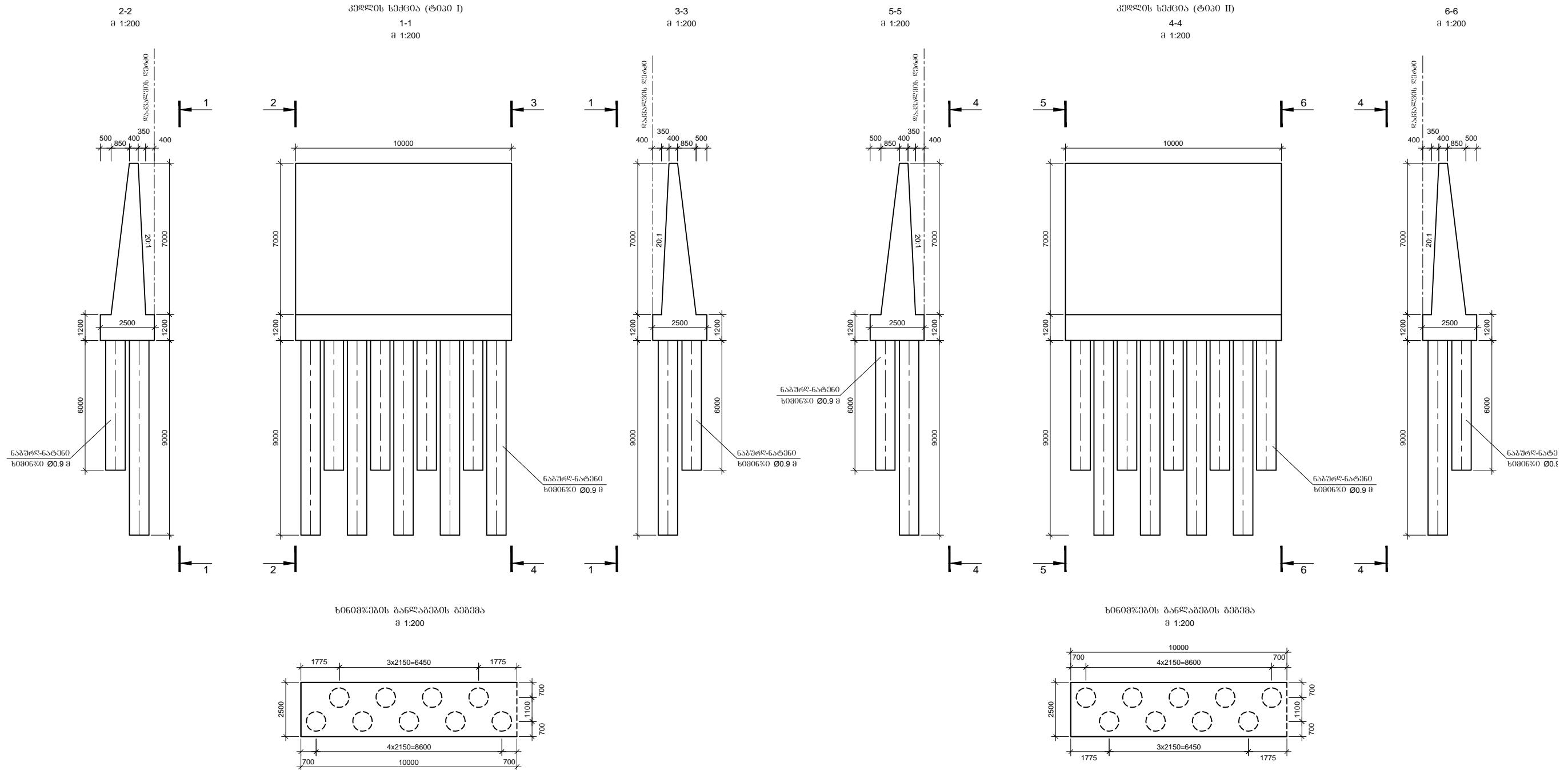
① ტექნიკური გრაფიკი, სხვადასხვა ზომის და სასის სამაცნებადო ნარჩენები
მოხარული უკანასკნელი, უკანონი არა უკვე გამოიყენეთ - 24° II კატ.
- $p=1.80 \text{ kN/m}^2$, $e=80$, $\varphi=18^\circ$, $C=0.1 \text{ kN/m}^2$, $R_g=0.5 \text{ kN/m}^2$, $E_g=50 \text{ GPa}$

② ვარიაციური კონსტრუქციების შემაცნელები 6° I, II კატ.
- $p=1.75 \text{ kN/m}^2$, $e=60$, $\varphi=25^\circ$, $C=0.10 \text{ kN/m}^2$, $R_g=4 \text{ kN/m}^2$, $E_g=400 \text{ GPa}$

პრესა

I. გვარი "ა" მოცემულია კედლის პრიზოლის ნახატები.

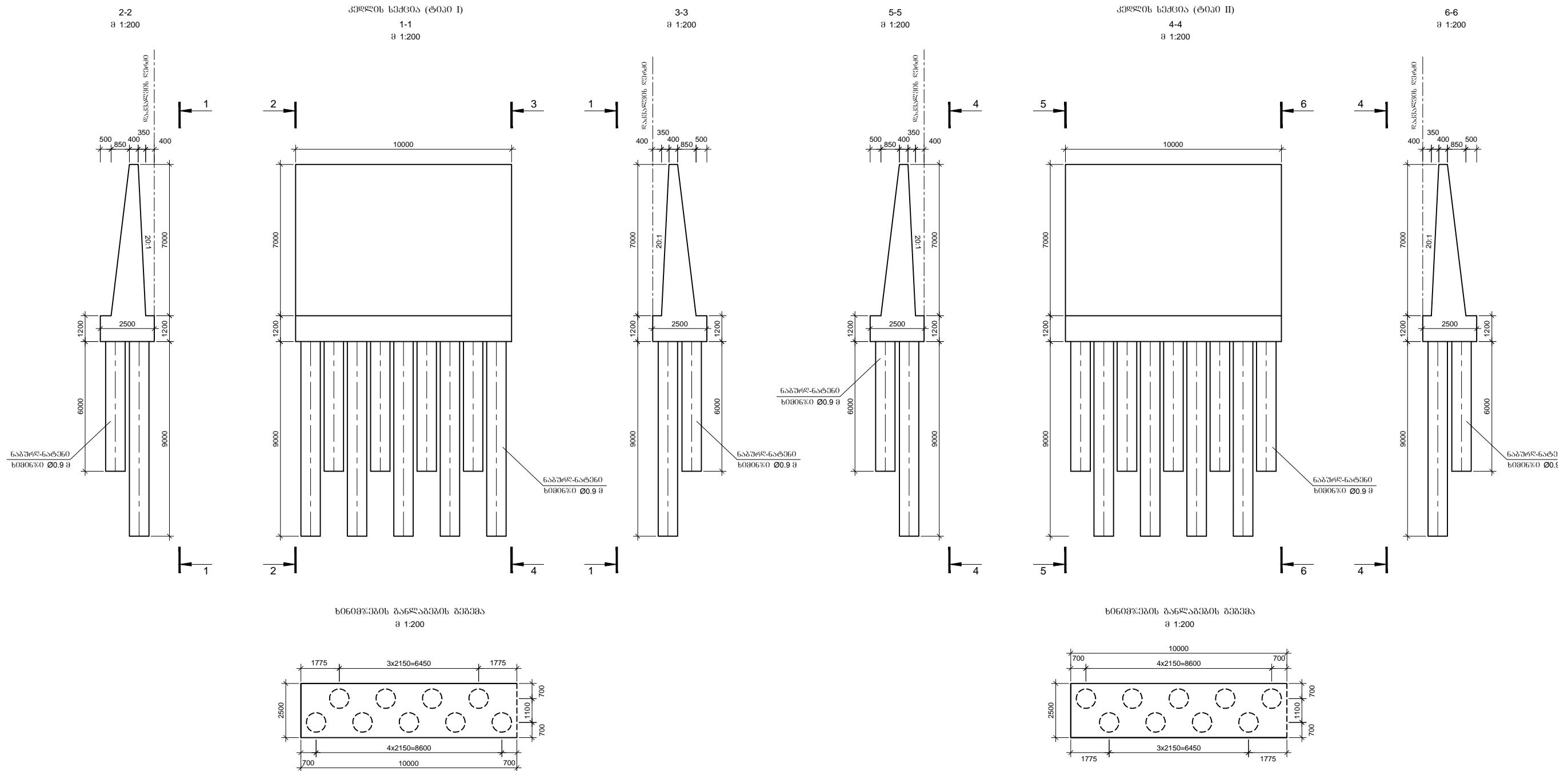
გ. მიღილის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, გუმი
ქართველი მიმდებარებდ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი



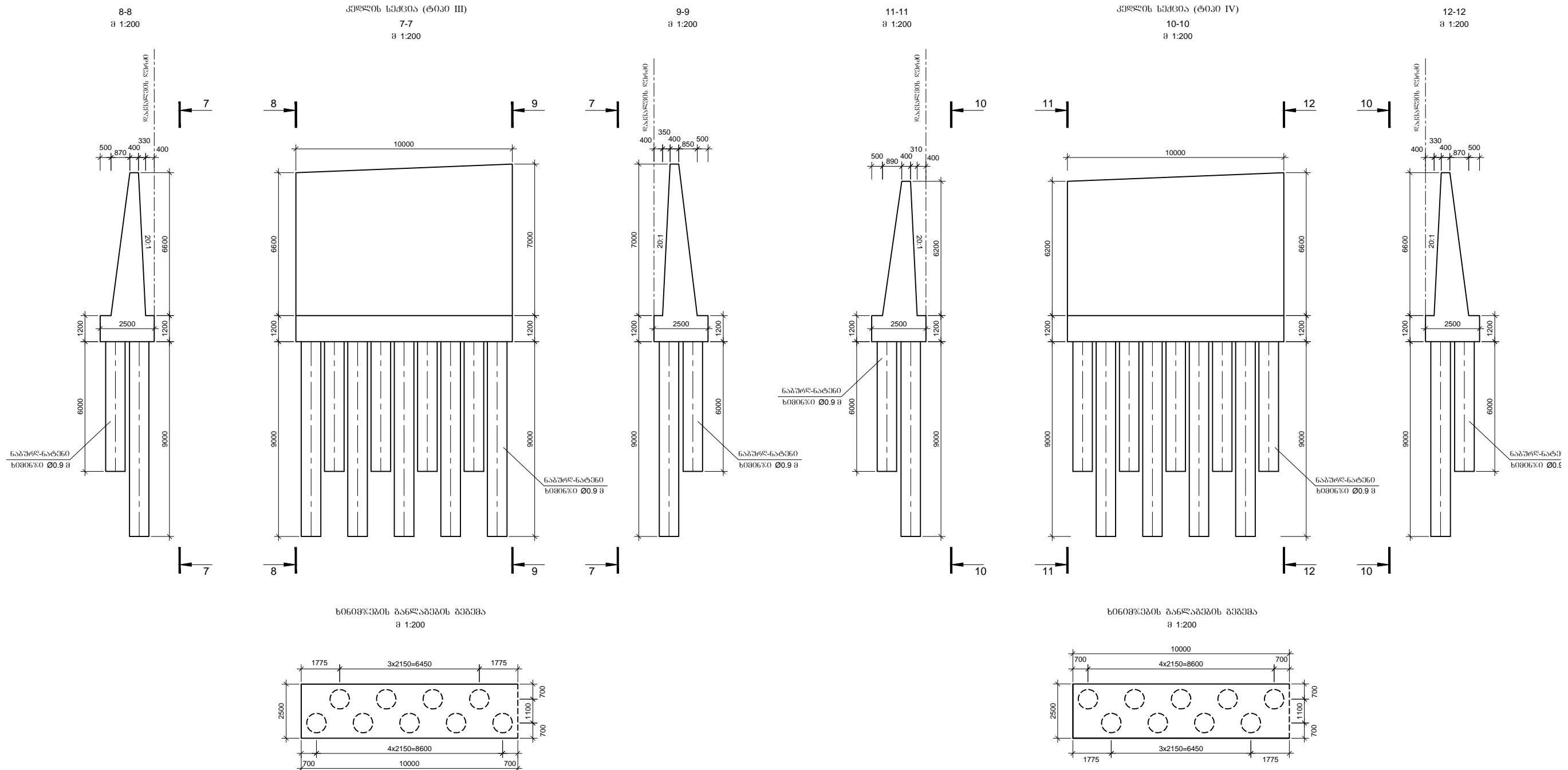
გ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშა
ქართველი მთავრობის, მდ. გლდანულას ნაკორსამაბრი
სამუშაოების პროექტი

პედელი N2
რკინაგეზე კედლის კონსტრუქცია

No.
201



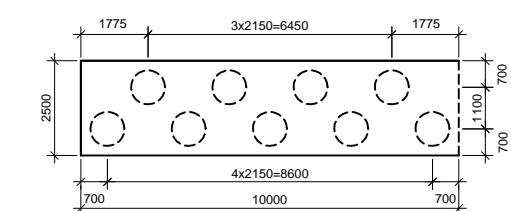
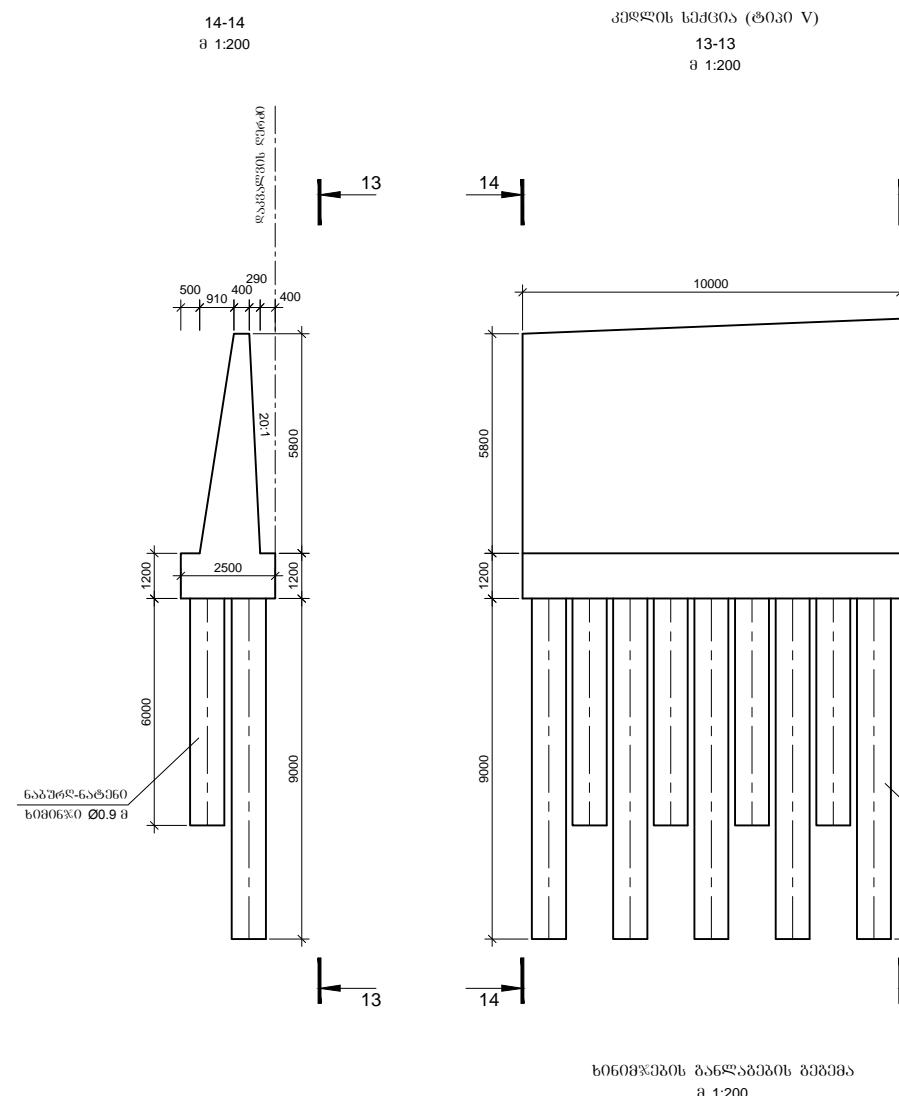
გ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშა
ქართველი მთავრობის, მდ. გლდანულას ნაკორსამაბრი
სამუშაოების პროექტი



ქ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შემო
ქართველის მიმღებარედ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი

კედლი N2
რპინაბეჭონის კედლის პონსტრუქცია

201

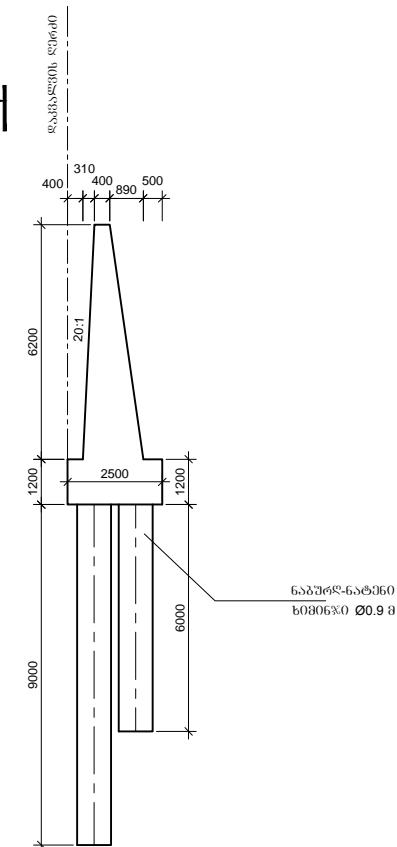


ხილის განლაგების გეგმა
გ. 1:200

14-1
a 1:2

ՃԵՇԽՆԱԿԱՆ ՀԱՅԱՍՏԱՆԻ
ՀԱՆՐԱՊԵՏՈՒԹՅՈՒՆ

15-15
a 1:200



ბეტონის მოცულობა
კედლის სექციებზე, გ

| | | |
|----------------|---------------------|----------------------|
| | დასახლება | ბეტონი B30 F200 W |
| 1 | 2 | 3 |
| სპეციალური I | ტანი საძოვრებელი | 70.0 30 |
| სპეციალური II | ტანი საძოვრებელი | 70.0 30 |
| სპეციალური III | ტანი საძოვრებელი | 68.0 30 |
| სპეციალური IV | ტანი საძოვრებელი | 64.0 30 |
| სპეციალური V | ტანი საძოვრებელი | 60.0 30 |

სექციების რაოდენობა კედელზე

| | |
|------------------------------|----------------|
| დასახელდება | რაოდენობა G |
| 1 | 2 |
| სპეცია N1, N3, N5 ტიპი I | 3 |
| სპეცია N2, N4, N6 ტიპი II | 3 |
| სპეცია N7 ტიპი III | 1 |
| სპეცია N8 ტიპი IV | 1 |
| სპეცია N9 ტიპი V | 1 |

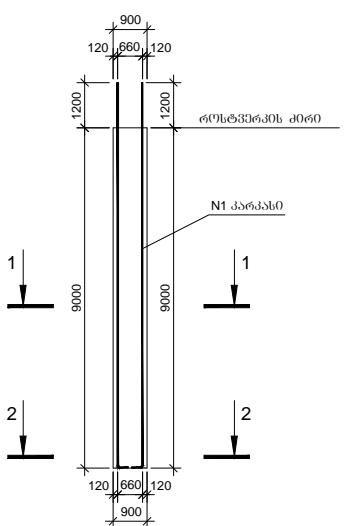
ქ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუშის
ქუჩის მიმდებარებ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი

კედლი N2
რპინაბეტონის კედლის პრესტრუქცია

No 1

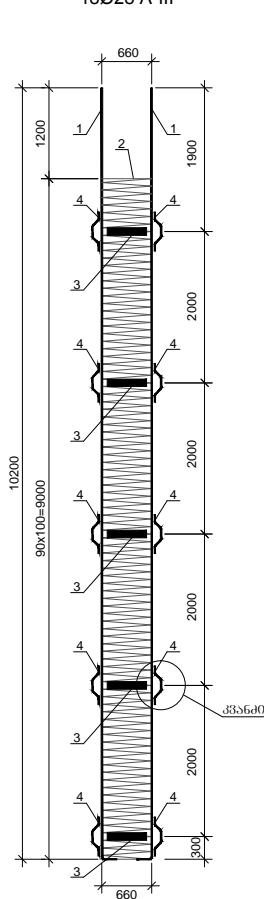
201

Ճարշակված քայլութեան սեղմա/L=9 Յ
8 1:200



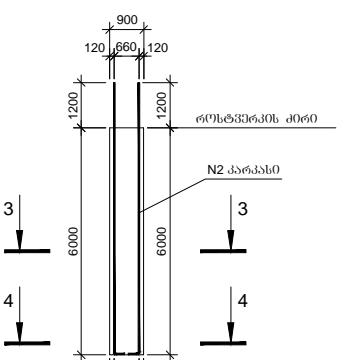
Աշխարհ
B30 F200 W6
Թղթապատճեան արտ եօթ եօթ եօթ եօթ Յ
V=5.8 Յ³

N1 ճարշական
8 1:100
18028 A-III



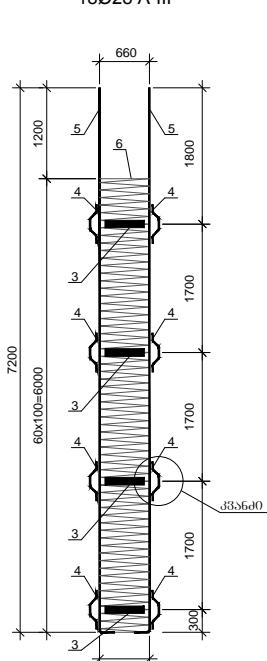
Աշխարհ
B30 F200 W6
Թղթապատճեան արտ եօթ եօթ եօթ եօթ Յ
V=3.8 Յ³

Ճարշակված քայլութեան սեղմա/L=6 Յ
8 1:200



Աշխարհ
B30 F200 W6
Թղթապատճեան արտ եօթ եօթ եօթ եօթ Յ
V=3.8 Յ³

N2 ճարշական
8 1:100
18028 A-III



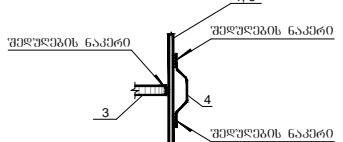
Հաջորդական սահմանագծան առաջարկ
Ն0001060 և Ն000203200 եօթ եօթ եօթ Յ

| Աշխարհ | Եթուան | Հաջորդական սահմանագծան առաջարկ | Ն0001060 | Հաջորդական սահմանագծան առաջարկ | Ն000203200 | Հաջորդական սահմանագծան առաջարկ |
|--------|---|--------------------------------|----------|--------------------------------|------------|--------------------------------|
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |
| 1 | 200 | 10200 | 28A-III | 10400 | 18 | 187.2 |
| 2 | Ø 698 | 10A-III | 202500 | 1 | 202.5 | |
| 3 | Ø 624 | -8x60 | 1960 | 5 | 9.8 | |
| 4 | 100 ¹⁵⁰ / ₁₇₁ 100 | 12A-III | 550 | 20 | 11.0 | |
| 5 | 200 | 7200 | 28A-III | 7400 | 18 | 133.2 |
| 6 | Ø 698 | 10A-III | 135700 | 1 | 135.7 | |
| 3 | Ø 624 | -8x60 | 1960 | 4 | 7.8 | |
| 4 | 100 ¹⁵⁰ / ₁₇₁ 100 | 12A-III | 550 | 16 | 8.8 | |

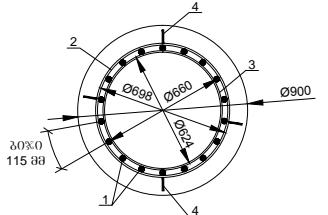
Հաջորդական սահմանագծան առաջարկ
Ն0001060 և Ն000203200 եօթ եօթ Յ

| Արմաթիան հաջորդական առաջարկած Յ | | | | |
|------------------------------------|-----|-------|--------|-------|
| Արմաթիան Յ | | | | |
| 10 | 12 | 28 | 3.Յ | -δ =8 |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
| 125.0 | 9.8 | 904.2 | 1039.0 | 36.9 |
| Եօթ եօթ Յ, L=6 Յ | | | | |
| 83.8 | 7.8 | 643.4 | 735.0 | 29.5 |

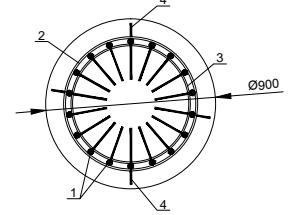
Ճշգրիտ "Յ"
/N2 և N6 բարձրացնեան հայտնական արժ արժու/
8 1:25



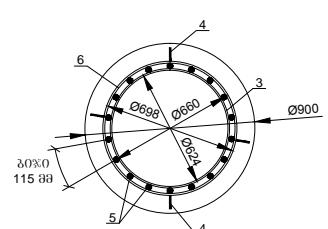
1-1
N1 ճարշական
18028 A-III



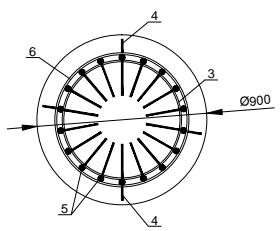
2-2
N1 ճարշական
18028 A-III



3-3
N2 ճարշական
18028 A-III



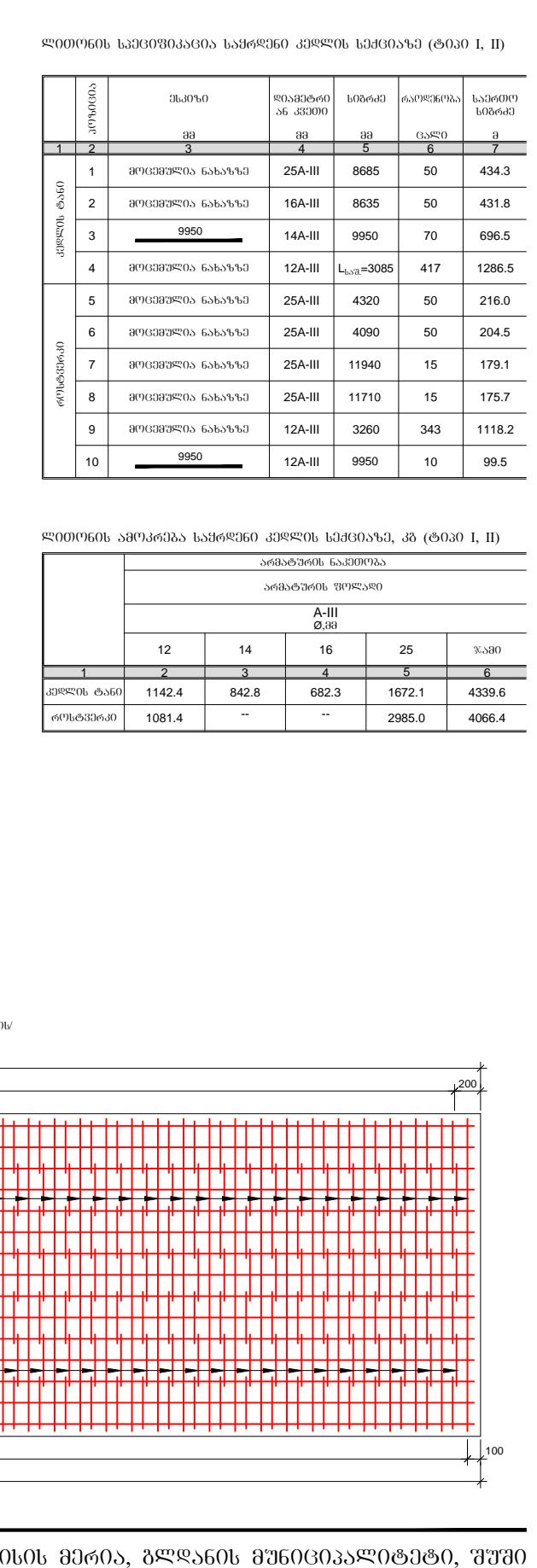
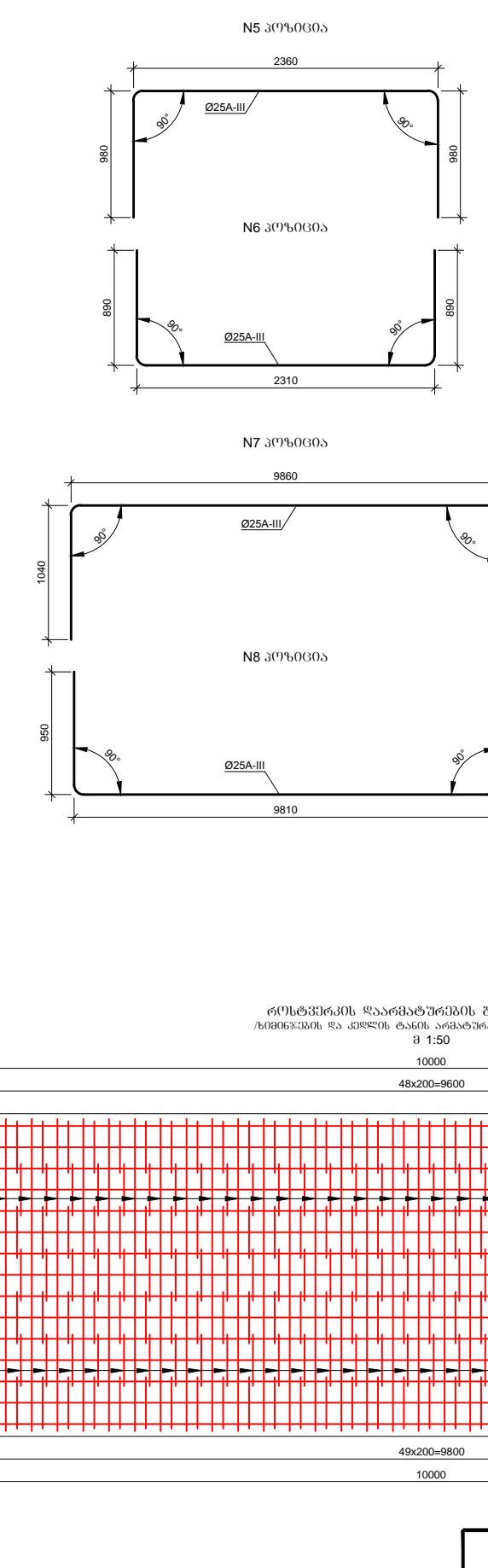
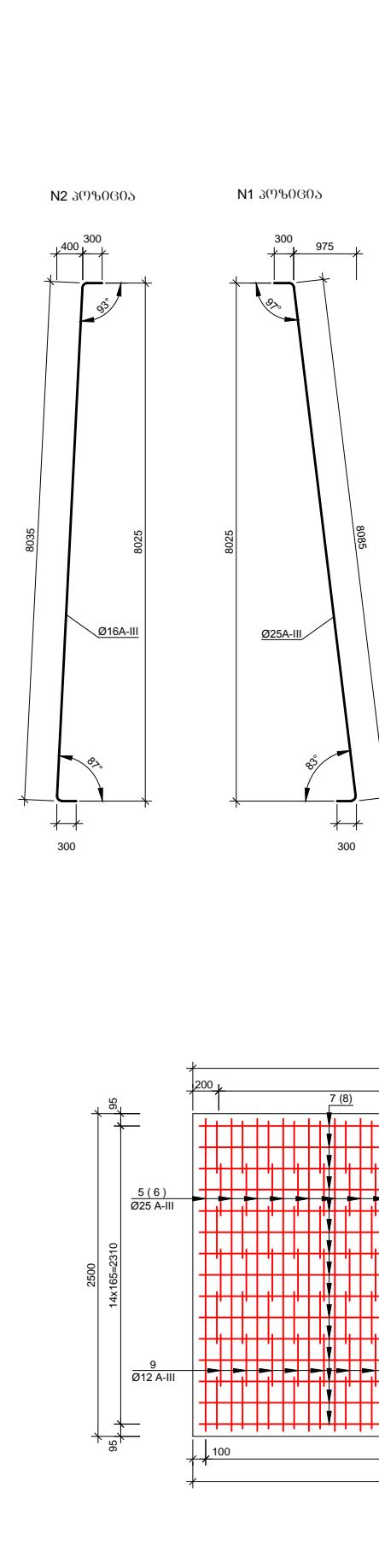
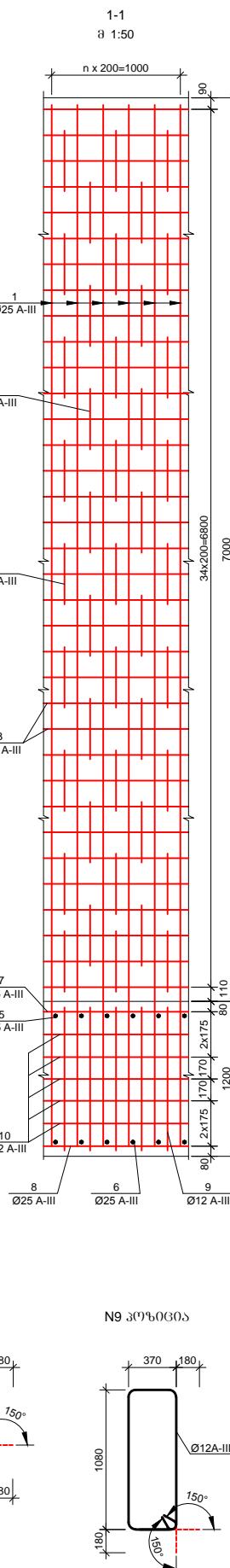
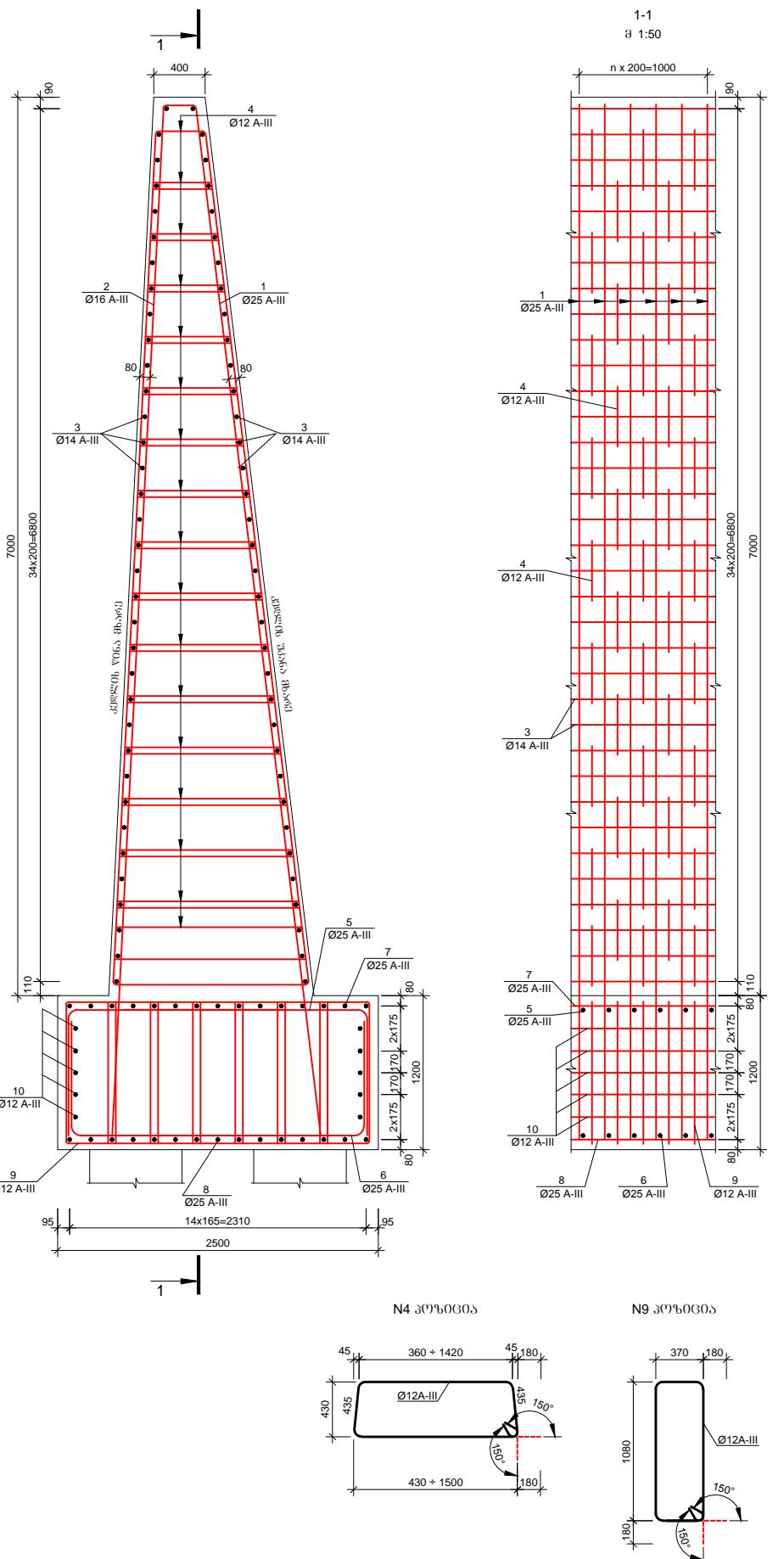
4-4
N2 ճարշական
18028 A-III



Ժ. Ծնկուած մերու, ծլուած մասնակութեան, Շամ ժամիս թուածարաւ, մը. ծլուած առաջարկած բազմաթիան սահմանագծան առաջարկ

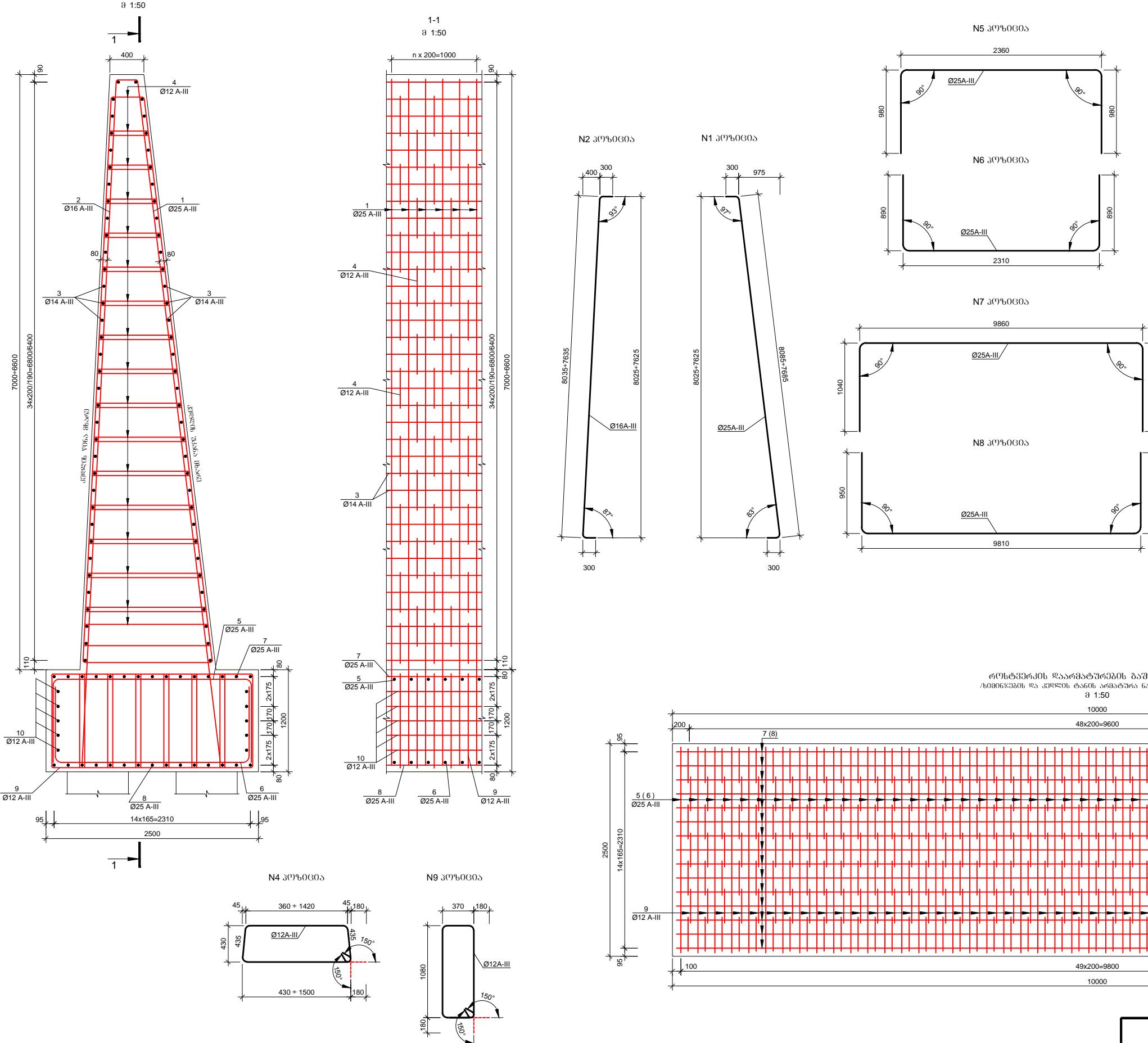
ՀԵՂԵԼՈ N2
Եօթ եօթ Յ եօթ եօթ Յ կուսական պատճեան

No
20



d. თეილისის გერია, გლდანის მუნიციალიტეტი, შევი
ძუშის მიმდებარებ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაგრი
სამუშაოების პროექტი

კედლი N2
რეზიგნაციის კედლის დარღმატულება



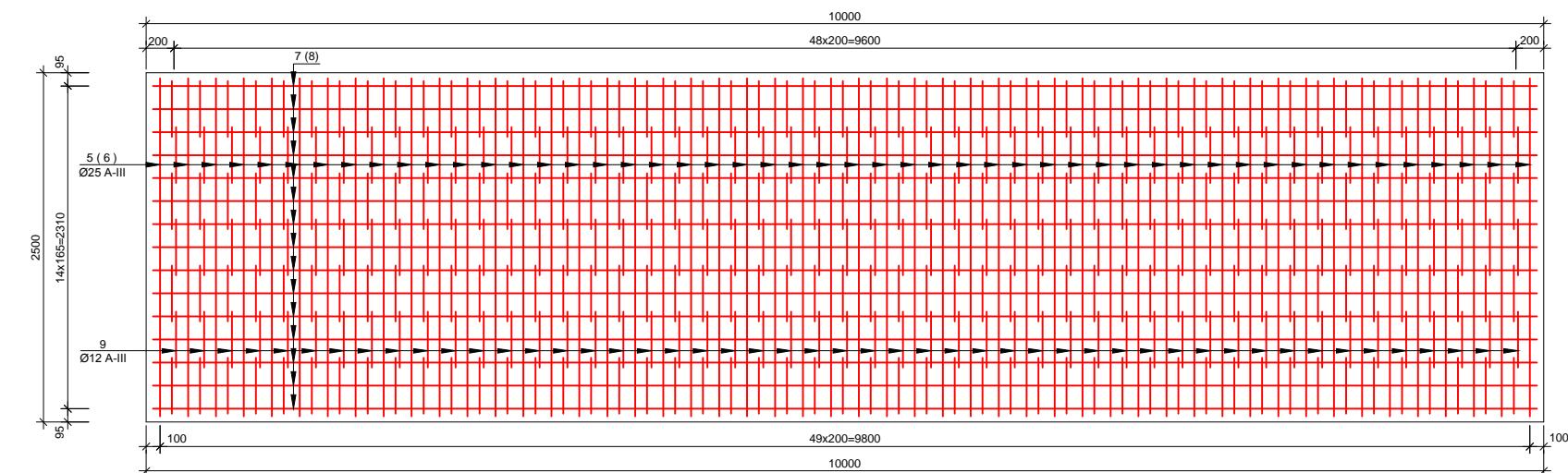
ლილიონის საეკოზონაზო საჭრდენი კედლის სტერიტი (ტოპ III)

| კოდი | დოკუმენტი | მასივი | | დიამეტრი | | სიმძლელი |
|------|-----------------|---------|-----------------------|----------|--------|----------|
| | | სახელი | დოკუმენტი | 4 | 5 | |
| 1 | ალივების ნახატი | 25A-III | L _{ას} =8485 | 50 | 424.3 | |
| 2 | ალივების ნახატი | 16A-III | L _{ას} =8435 | 50 | 421.8 | |
| 3 | 9950 | 14A-III | 9950 | 70 | 696.5 | |
| 4 | ალივების ნახატი | 12A-III | L _{ას} =3085 | 417 | 1286.5 | |
| 5 | ალივების ნახატი | 25A-III | 4320 | 50 | 216.0 | |
| 6 | ალივების ნახატი | 25A-III | 4090 | 50 | 204.5 | |
| 7 | ალივების ნახატი | 25A-III | 11940 | 15 | 179.1 | |
| 8 | ალივების ნახატი | 25A-III | 11710 | 15 | 175.7 | |
| 9 | ალივების ნახატი | 12A-III | 3260 | 343 | 1118.2 | |
| 10 | 9950 | 12A-III | 9950 | 10 | 99.5 | |

ლილიონის აზოპრესი საჭრდენი კედლის სტერიტი, კ3 (ტოპ III)

| კოდი | აზოპრესის ნაკვეთი | | | | | |
|---------------|-------------------|-------|-------|--------|--------|--|
| | აზოპრესის ზოლადი | | | | | |
| A-III Ø,mm | | | | | | |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | |
| კედლის ტანი | 1142.4 | 842.8 | 666.5 | 1633.6 | 4285.3 | |
| ტოტების ტანი | 1081.4 | -- | -- | 2985.0 | 4066.4 | |

რომელიმე დაარმატვების გამდინალი გეგმა
/ხილის გადასახლების და კედლის ტანის არასატურა ნაწილები არ არის/

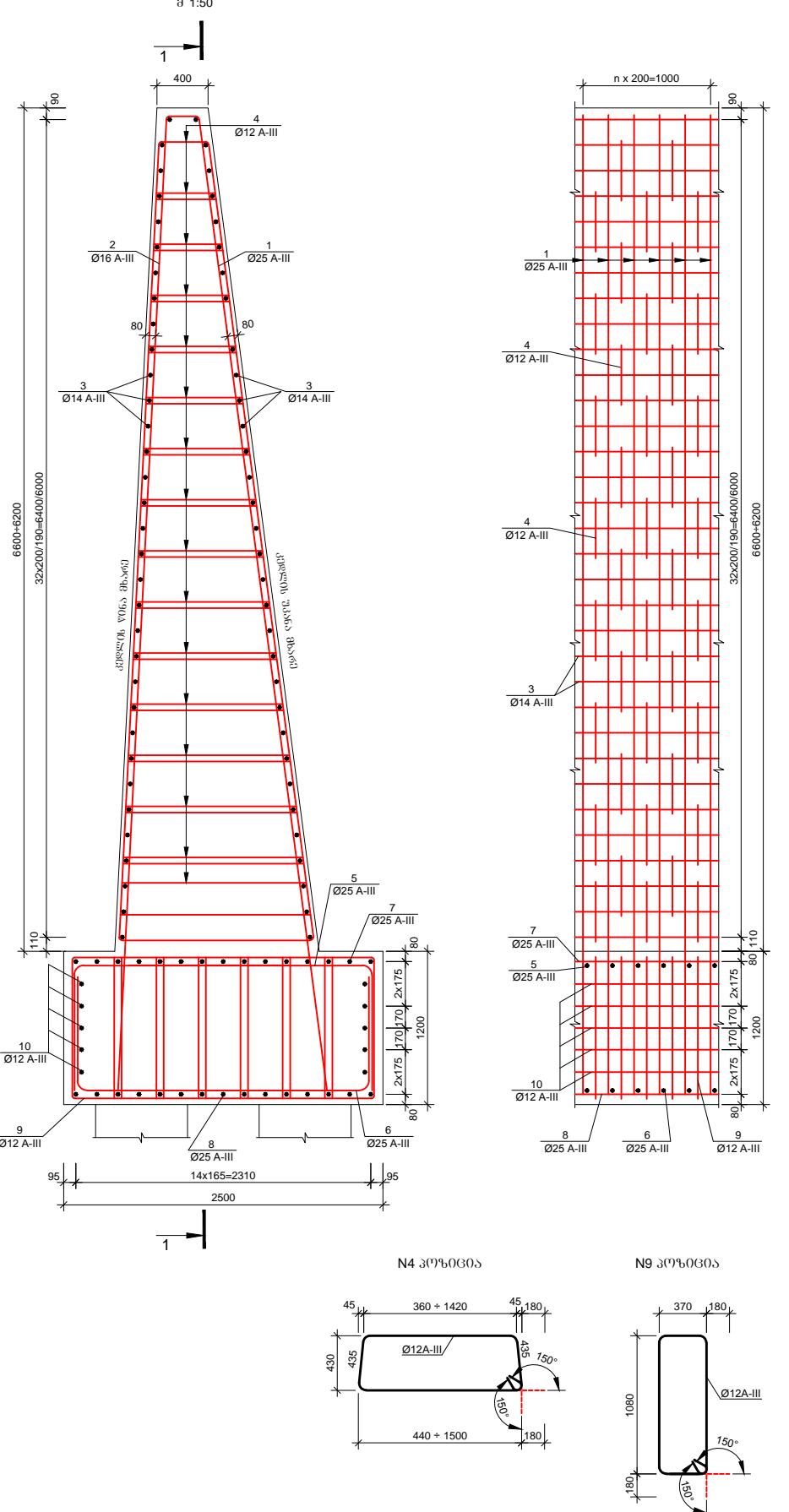


მ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, გუბ
ძმენის მიზანებისას, მდ. გლდანულას ნაკორსამარი
სამუშაოების პროექტი

კედლი N2
რკინაგეტონის კედლის დაარმატულება

საქონლენი კედლის დაპრეზება (ტიპი IV)
/ხილის არმატურა ნაწვევები არ არის/
გ. 4.52

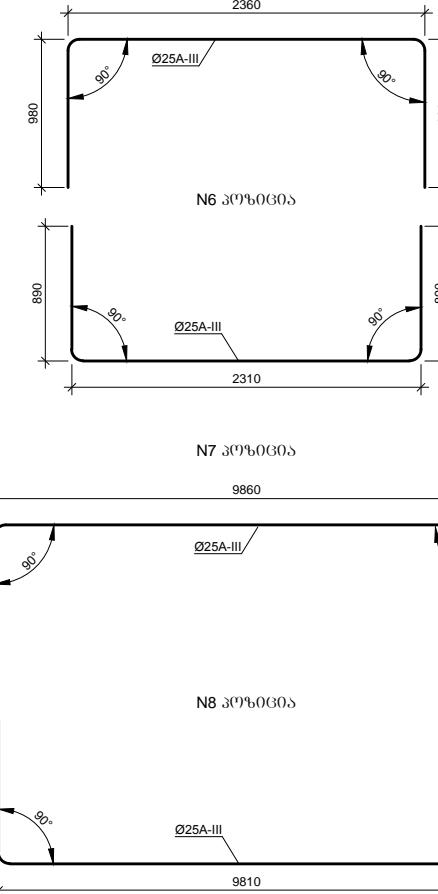
1-1
8 1:50



N2 3090305

N1 30%0303

N5 3090605



ლიტერატურულ საეპოზოებაზეა საყრდენი კედლის სექციაზე (შემ IV)

| მუნიციპალიტეტი | | ქადაგი | დაბეჭდის ადგინდებულება | სიმძლავა | რაოდენობა | სამართლის სიმძლავა |
|----------------|----|--------------------|----------------------------------|----------|-----------|-----------------------|
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |
| მუნიციპალიტეტი | 1 | მოცემულია ნახაზები | 25A-III $L_{\text{სარ}}=8090$ | 50 | 404.5 | |
| | 2 | მოცემულია ნახაზები | 16A-III $L_{\text{სარ}}=8035$ | 50 | 401.8 | |
| | 3 | 9950 | 14A-III | 9950 | 66 | 656.7 |
| | 4 | მოცემულია ნახაზები | 12A-III $L_{\text{სარ}}=3090$ | 392 | 1211.3 | |
| არჩევნები | 5 | მოცემულია ნახაზები | 25A-III | 4320 | 50 | 216.0 |
| | 6 | მოცემულია ნახაზები | 25A-III | 4090 | 50 | 204.5 |
| | 7 | მოცემულია ნახაზები | 25A-III | 11940 | 15 | 179.1 |
| | 8 | მოცემულია ნახაზები | 25A-III | 11710 | 15 | 175.7 |
| | 9 | მოცემულია ნახაზები | 12A-III | 3260 | 343 | 1118.2 |
| | 10 | 9950 | 12A-III | 9950 | 10 | 99.5 |

| | | | | | |
|-----------------|-------------------------|-------|-------|--------|--------|
| | ଆମ୍ବାତ୍ରନେ କାହିଁଠିରୀଙ୍କ | | | | |
| | ଆମ୍ବାତ୍ରନେ ଶ୍ରୀରାଜାଳୀ | | | | |
| | A-III ୧୦୦ | | | | |
| | 12 | 14 | 16 | 25 | ୩୫୦ |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 |
| କ୍ଷେତ୍ରଫଳ ଟାଙ୍କ | 1075.7 | 794.6 | 634.8 | 1557.3 | 4062.4 |
| ରୋପିତପତ୍ରରୁ | 1081.4 | -- | -- | 2985.0 | 4066.4 |

როსტვერკის დაარგატურების ბაშლილი გებგა
/ხელისუფალის და კედლის ტანის არგატურა ნაცვლები არ არის

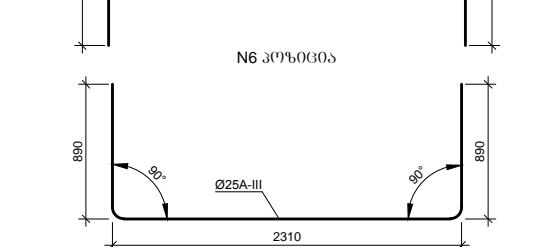
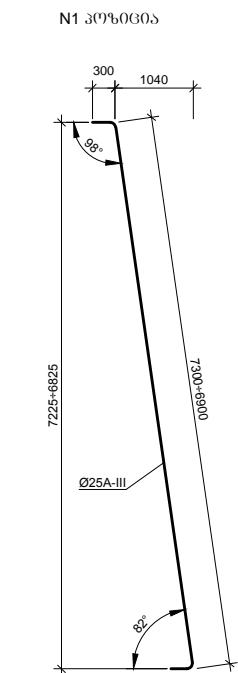
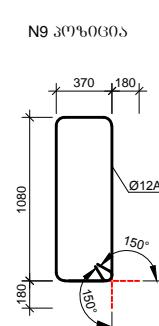
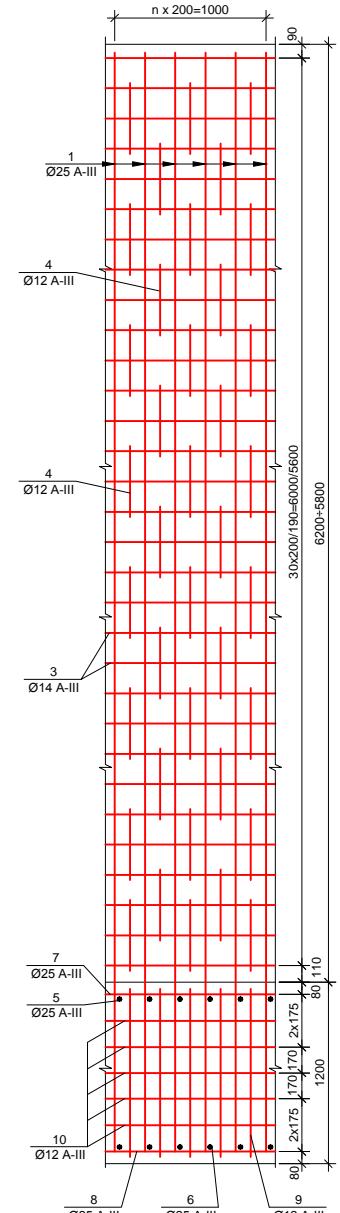
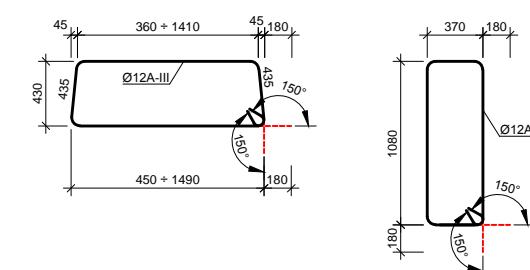
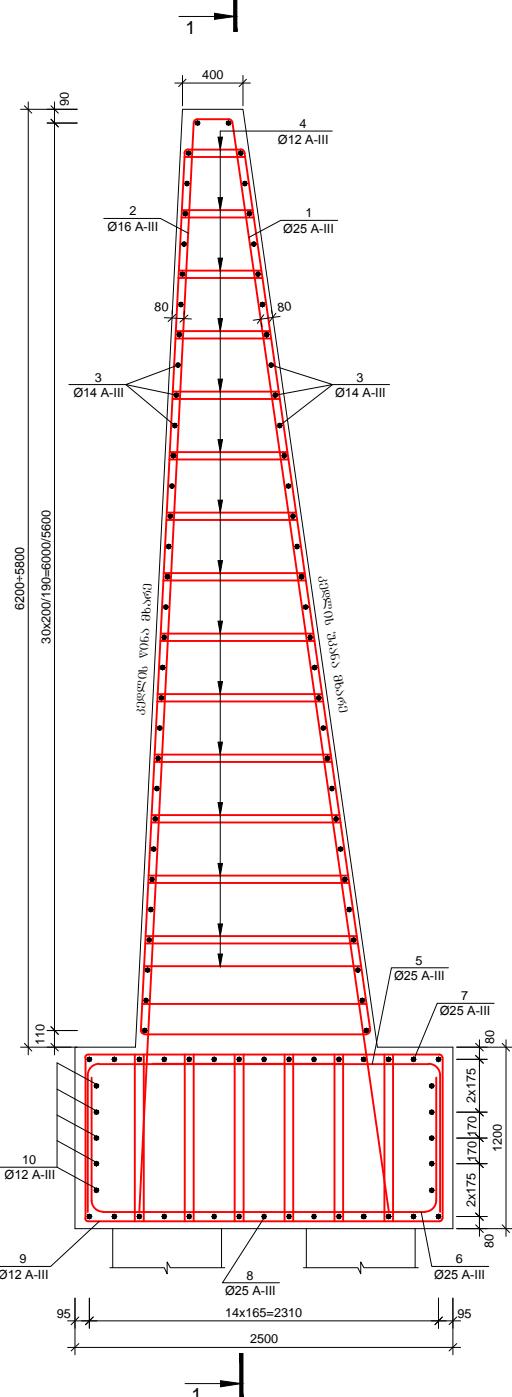
The diagram shows a structural cross-section of a girder. The total width is 10000 mm, and the total height is 2500 mm. The top flange has a thickness of 200 mm, and the bottom flange has a thickness of 95 mm. The web height is 2200 mm. Reinforcement bars are indicated at the top and bottom flanges. At the top flange, there are 5 bars of Ø25 A-III, labeled as 5 (6) Ø25 A-III, with a total width of 2310 mm. At the bottom flange, there are 9 bars of Ø12 A-III, labeled as 9 Ø12 A-III, with a total width of 165 mm. The center of gravity of the girder is located 7 (8) mm from the top flange. The overall width of the girder is 48x200=9600 mm.

ქ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუალედურის მიმდევარედ, მდ. გლდანელას ნაკირსამაბრივი სამუშაოების პროექტი

კედელი N2
რპინაბეჭოს კედლის დაარმატურება

საქონლები კვლეულის დაპირის მიზნები (ტიპი V)
/ხელის გადასაცემის არასამართლოვანი არ არის/
ა 1-50

1-1
a 1:50



N5 30900305

N6 30900305

N7 3090605

N8 30900305

| ლიკვიდურის საეკონომიკო საქმეში გამდინის სტრუქტური (ტიპი V) | | | | | | |
|--|------|------------------|-----------------------|-------------------------|-----------|----------------------|
| | კოდი | სახელი | დოკუმენტი ან კვითი | სიმძიმე | რაოდენობა | სამარტინი სიმძიმე |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |
| მდგრადი დანართი | 1 | მოცემულია ნახატი | 25A-III | L _{leva} =7700 | 50 | 385.0 |
| | 2 | მოცემულია ნახატი | 16A-III | L _{leva} =7635 | 50 | 381.8 |
| | 3 | 9950 | 14A-III | 9950 | 62 | 616.9 |
| | 4 | მოცემულია ნახატი | 12A-III | L _{leva} =3085 | 368 | 1135.3 |
| აღმოჩენის დანართი | 5 | მოცემულია ნახატი | 25A-III | 4320 | 50 | 216.0 |
| | 6 | მოცემულია ნახატი | 25A-III | 4090 | 50 | 204.5 |
| | 7 | მოცემულია ნახატი | 25A-III | 11940 | 15 | 179.1 |
| | 8 | მოცემულია ნახატი | 25A-III | 11710 | 15 | 175.7 |
| | 9 | მოცემულია ნახატი | 12A-III | 3260 | 343 | 1118.2 |
| | 10 | 9950 | 12A-III | 9950 | 10 | 99.5 |

0010001 ამოკრება საჭრენი კედლის სექციაზე, პბ (ტ030 V)

| | არმატურის ნაკვეთიანა | | | | |
|-----------|----------------------|-------|-------|--------|--------|
| | არმატურის ფორმადი | | | | |
| | A-III Ø.38 | | | | |
| | 12 | 14 | 16 | 25 | %აზ |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 |
| ყლის ტანი | 1008.2 | 746.5 | 603.3 | 1482.3 | 3840.3 |
| გრავიტაცი | 1081.4 | -- | -- | 2985.0 | 4066.4 |

የበኩረት የዕለታዊ ስራውን በቃል የሚያስፈልግ ነው፡፡

The diagram shows a structural cross-section of a beam. The total width is 10000 mm, and the total height is 2500 mm. The top flange has a thickness of 95 mm, and the bottom flange has a thickness of 95 mm. The web thickness is 200 mm. A central vertical column of reinforcement consists of 7 bars of Ø25 A-III, with a spacing of 14x65=2310 mm. Below this, there is a layer of 14 bars of Ø12 A-III. The overall width of the reinforcement is 1000 mm. The total depth of the reinforcement layers is 200 mm. The overall width of the beam is 10000 mm.

ქ. თბილისის მერია, გლდანის მუნიციპალიტეტი, შუალ
ძებნის მიმღებარევ, მდ. გლდანულას ნაკირსამაბრი
სამუშაოების პროექტი

კედლი N2
რენაგეტონის კედლის დაპრეზენტაცია