

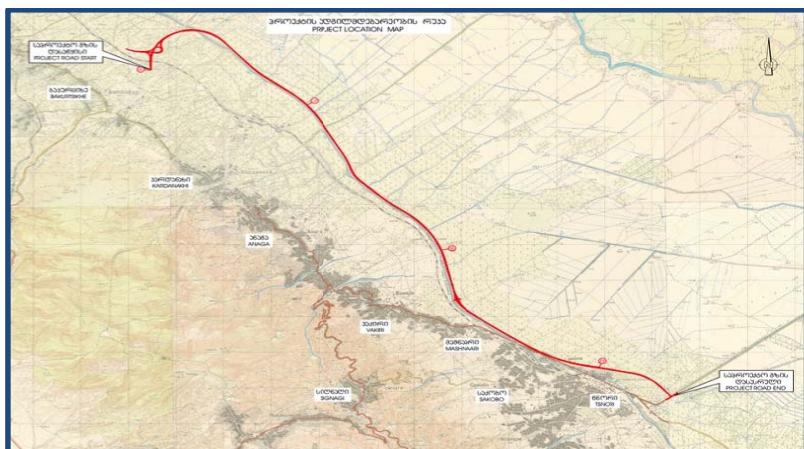
საქართველოს მთავრობა



რეგიონული განვითარების და ინფრასტრუქტურის
სამინისტროს საავტომობილო გზების დეპარტამენტი



ტერიტორიულ-ეკონომიკური დასაბუთების, ფინანსური პროექტირების,
გუნდების და სოციალურ გარემოზე ზემოქმედების შევასების და
სატენდერო დოკუმენტაციის მომზადება პროექტირება-მშენებლობის
კონტრაქტის ფარგლებში გაძლიერების-წორის საბზაო მონაკვეთის (16 კმ)
და გურჯაანი (ჩუმლაყი) - თელავის შემოვლითი გზის (30 კმ)
მშენებლობისთვის და შინგალი-გაბურცის-წორის
შიდასახლმზიფონებრივი სატრანსპორტო დეპარტამენტის სტრატეგიული
მიზანებლობის შევასება



სახიდე გადასასვლელების ტექნიკური აღწერილობა
ბაკურციხე-წნორის საავტომობილო გზის მონაკვეთი (16 კმ)

აპრილი, 2019 წ.

სიდების დაპროექტება

ბაკურციხე-წნორის შემოვლითი გზის საბოლოო ტექნიკური პროექტის თანახმად დანიშნული გადაკვეთებისთვის საჭიროა შემდეგი ტიპების და რაოდენობების ხიდების აშენება:

- მდინარის გადაკვეთა – 1 ხიდი, დვარცოფული ნაკადით ფორმირებული ბუნებრივი ხევის გადაკვეთისთვის;
- განცალკევებულ დონეებიანი გადაკვეთები/ვიადუკები – 3 სახიდე ნაგებობა, რომლებიც მოითხოვება საპროექტო საგზაო მიერთებებზე სატრანსპორტო ნაკადების შეუფერხებლად გატარებისთვის, ადგილობრივ საგზაო-სატრანსპორტო კავშირებისთვის დაბრკოლებების შექმნის გარეშე. აღნიშნულ ჯგუფში შედის მთავარ ტრასაზე ასაგები ვიადუკის ტიპის ერთი ხიდი სარწყავი არხის და ადგილობრივი გზის ერთი შედარებით გრძელი ნაგებობით გადასაკვეთად;
- გზის ქვედა გასასვლელები – 14 პატარა ხიდი, რომლებიც მოითხოვება ადგილობრივი საგზაო მოძრაობის თავისუფალი გადაადგილებისთვის. აღნიშნული ნაგებობები გამიზნულია მთავარი ადგილობრივი გზების საპროექტო გზის მიწაყრილში გატარებისთვის. სხვა ადგილობრივი უსაფარო გზების მიწაყრილში გასატარებლად გამოყენებული იქნება მართკუთხა განიკვეთიანი მილები, რომლებიც პროექტირების ანგარიშის (განმარტებითი ბარათის) სხვა ნაწილშია განხილული.
- არხის გადაკვეთა – საპროექტო გზაგამტართან ასაგები ერთი ხიდი მეორეხარისხოვანი გზის არსებულ სარწყავ არხზე გადატარებისთვის.

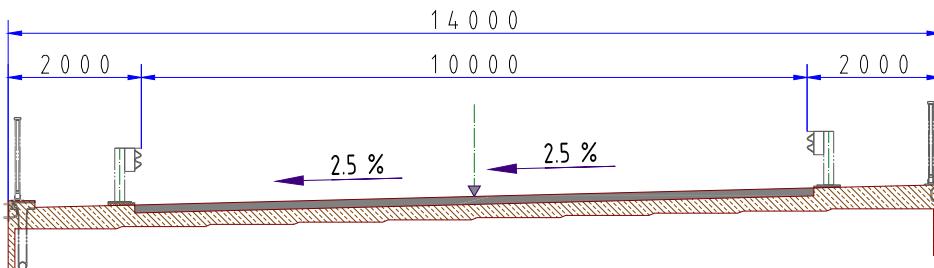
ჯამში მოცემული პროექტის ფარგლებში საჭირო იქნება 19 ხიდის აშენება, რომელთა დაწვრილებითი ტექნიკური მონაცემები შეგიძლიათ იხილოთ დანართ დოკუმენტაციაში.

სიდების სავალი ნაწილები

ბაკურციხე-წნორის შემოვლითი გზა აშენდება I ტიპის (Type 1) 2-ზოლიანი სტანდარტული განიკვეთით, რომლის სრული სიგანე შეადგენს 13.00 მეტრს (გზის ტიპიური განიკვეთები წარმოდგენილია წინასწარი პროექტირების CST სერიის ნახაზებზე).

საპროექტო გზის მოთხოვნების გათვალისწინებით, სიდების სავალი ნაწილების განიკვეთები განისაზღვრება შემდეგი სახით:

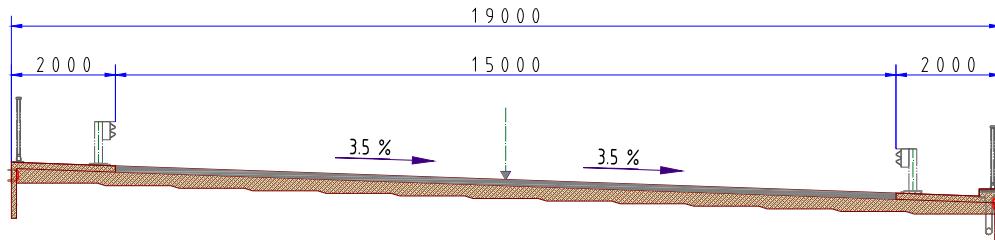
1. საპროექტო გზის დასაწყისში 2-ზოლიანი გზის განცალკევებული დონეებით მიერთების მიზნით ასაგები №1 ხიდის სიგანეა 14.0 მ. ამ ხიდის სავალი ნაწილი მოეწყობა გზასთან (№400 ცენტრალურ ხაზთან) შეხაზებული სახით და, ამასთან, გარკვეული გაგანიერებით ტროტუარების ხარჯზე.



სურათი 1. №01 ხიდის სავარაუდო განიკვეთი

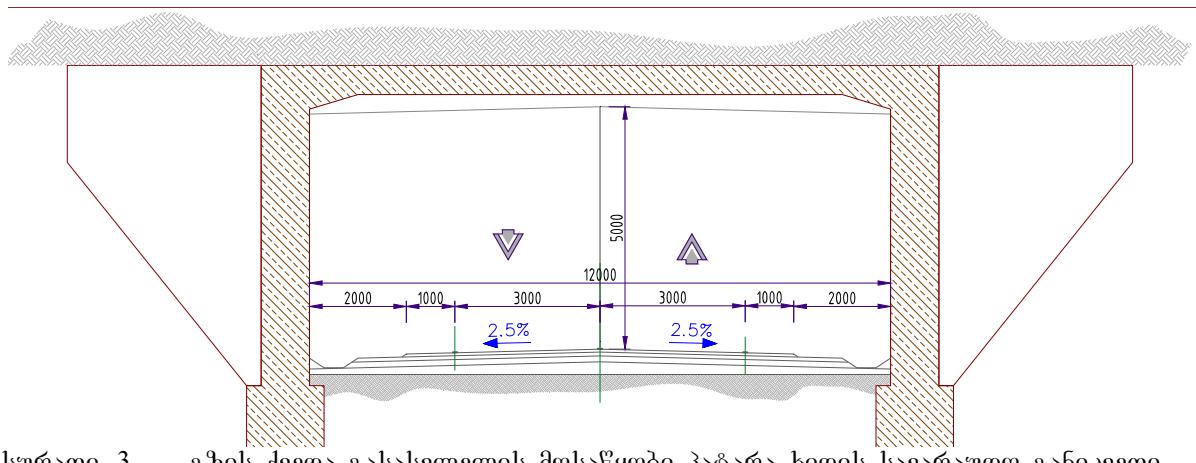
ხიდზე საგალი ნაწილის შევიწროვების თავიდან აცილების მიზნით ზღუდარები უნდა მოეწყოს საგალი ნაწილიდან იგივე დისტანციით როგორც გზაზე.

2. მდინარეზე გადასასვლელი და ვიადუკის ტიპის ხიდების (ხიდი №02 და ხიდი №03) სიგანები შეადგენს 19 მეტრს, რაც საჭიროა ძირითადი გზის (ცენტრალური ხაზი №100) საგალი ნაწილის მოხრილ ტრაექტორიასთან შეთავსებისთვის.



სურათი 2. №02 და №03 ხიდების საგარაუდო განიკვეთი

3. საპროექტო გზის ქვეშ ადგილობრივი გზის გასასვლელის და, აგრეთვე, სარწყავი არხის გატარებისთვის საჭირო ხიდების დიობების ზომა შეადგენს 12.0 მეტრს. ადგილობრივი გზების ან არხის სიგანებმა შეიძლება სრულად ვერ შეაგსონ ასეთი დიობი, თუმცა მკაცრად რეკომენდირებულია 2-2 მეტრის დატოვება დიობის ორთავე მხარეს, არსებული ან სამომავლო წყალარინების საშუალებების და კომუნალური დანიშნულების ხაზობრივი ნაგებობების მოხერხებულად გატარებისთვის, იმ შემთხვევაში თუ საპროექტო მიწაყრილი დაბრკოლებას შეუქმნის ადგილობრივ დამაკავშირებელ გზებს/კომუნალურ ხაზობრივ ნაგებობებს.



სურათი 3. გზის ქვედა გასასვლელის მოსაწყობი პატარა ხიდის საგარაუდო განიკვეთი

კონსტრუქციული ტიპები და ფორმები

მასალების შერჩევა

ხიდებისთვის შესაფერისი ტიპის მასალების შერჩევის მიზნით, გამოკვლეული იქნა მშენებლობის მეთოდები მონოლითური ბეტონის (რკინაბეტონის და წინასწარ დაძაბული ბეტონის კონსტრუქციების კომბინაცია) და კონსტრუქციული ფოლადის გამოყენებით. კერძოდ, შესწავლილი იქნა შემდეგი ფაქტორები/პარამეტრები:

- მასალების ხელმისაწვდომობა
- ადგილობრივი გამოცდილება

- მოვლა-შენახვის მოთხოვნები
- მშენებლობის ხანგრძლივობა და სიმარტივე
- უსაფრთხოების პირობების დაცვა მშენებლობის პერიოდში
- ეკოლოგიური საფრთხეები მშენებლობის და ექსპლუატაციის პერიოდებში
- ლირებულება

თითოეული სახიდე ნაგებობისთვის შეიძლება განხილული იქნას სხვადასხვა კონსტრუქციული ფორმები და მასალები. თითოეულ ასეთ ფორმას და მასალას კონკრეტული უპირატესობები და ნაკლოვანებები ახასიათებს, თუმცა მათგან “აბსოლუტურად საუკეთესო” არც ერთი არ არის. საპროექტო ხიდებისთვის კონსტრუქციული ფორმების/მასალების შერჩევის პროცესში, კონსულტანტი უპირატესობას ანიჭებს შემდეგ პარამეტრებს (რიგოთობის დაცვით):

- სამშენებლო სამუშაოების სიმარტივე
- სტრუქტურული და ჰიდროლოგიური მოთხოვნები
- მასალების და რესურსების ხელმისაწვდომობა
- მოვლა-შენახვის მოთხოვნები
- ესთეტიკური შესახედაობა
- ლირებულება

კლასიფიკაცია და ფორმების შერჩევა

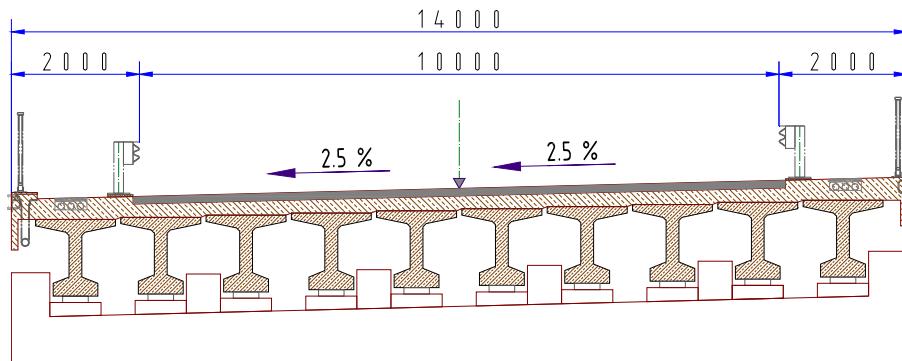
სააგტომობილო გზაზე ასაგები ხიდების კონსტრუქციული ტიპები განსხვავდებიან სიგრძეების მიხედვით და კლასიფიცირდებიან შემდეგი სახით:

პატარა ხიდები, 13 მეტრზე ნაკლები სიგრძით, რომლებიც გამიზნულია საპროექტო გზის ქვედა გასასვლელების მოსაწყობად და რეალიზებულია მონოლითურად შეუძლებული რეინაბეტონის ფილებით. ელემენტების მონოლითური შეუძლების გამო, ასეთი ხიდები საყრდენ ნაწილებს არ საჭიროებენ. გარდა ამისა, ამ ტიპის ხიდები გათვალისწინებულია აშენდნენ მიწისქვეშა ნაგებობების სახით, ფილის თავზე მინიმუმ 600 მმ სისქის საფარველით, რაც გამორიცხავს გარდამავალი ფილების, საგზაო სამოსის, წყალსარინი სამუალებების და მოაჯირების საჭიროებას. ასეთი ნაგებობების აშენება დამატებით დროს მოითხოვს, მაგრამ ხიდის კუთვნილებებზე ეკონომიის და მოვლა-შენახვის ნაკლები საჭიროების წყალობით, მსგავსი ხიდები ყველაზე ეკონომიურ და შესაფერის არჩევანს წარმოადგენენ. მცირე ზომების გამო, ადნიშნული ტიპის ხიდებზე ტექსტურატურის ცვალებადობით, ცოცვით და შეკლებით გამოწვეული უფექტები ნაკლებად არიან გამოხატული და მარტივად შეიძლება კომპენსირდნენ დაარმატურების სათანადოდ დაპროექტებით.

მოკლე ხიდები, 30 მეტრამდე სიგრძით, გამიზნულია რამდენიმე დონიანი გადაკვეთების, მდინარეზე გადასასვლელების და ვიადუკების მოსაწყობად ასაკრები წინასწარ დაძაბული ბეტონის კოჭების გამოყენებით. ასეთი სამშენებლო მეთოდი ყველაზე ფართოდ არის გავრცელებლი ქვემანაში მსგავსი სიგრძეების ხიდების ასაგებად.

საპროექტო გზატკეცილზე გადასასვლელი ხიდებისთვის, სავალი ნაწილის მთლიან სიგანეზე ვერტიკალური სიო შეადგენს 5.0 მეტრს. დონეების განცალკევებისთვის საჭიროა დაპროექტდეს 1x30 მ კონფიგურაციის ერთმალიანი ხიდი. მდინარეების გადაკვეთები და ვიადუკები რეალიზდება სამ და ოთხმალიანი ხიდების სახით, შესაბამისად, 3x30 მ და 4x30 მ სქემებით. მაღლის ნაშენების მოსაწყობად გათვალისწინებულია წინასწარ დაძაბული ასაკრები ფოლადის ორტესებრი კოჭების გამოყენება. აღსანიშნავია, რომ ხიდის რკინაბეტონის ფენილთან კომბინირებული ასაკრები ორტესებრ-კოჭოვან-ფილოვანი სისტემების გამოყენება ძალზედ ფართო

გავრცლებას პოულობს საქართველოს ხიდშენებლობაში და ანაცვლებს ბაზარზე საბჭოთა პერიოდში მოქმედ გადაწყვეტებს, რომლებიც დაფუძნებულია მოძველებული ორტესებრი კოჭების გამოყენებაზე. ქვეყანაში ხიდების ასაკებლივ კონსტრუქციულ ელემენტებს რამდენიმე კომპანია ამზადებს. სახიდე კოჭები ჩამოისხმება ქარხანაში საჭირო სიგრძეებით, გადაიზიდება სამშენებლო მოედანზე და ამწის საშუალებით ფიქსირდება საბოლოო პოზიციაში. შესაძლებელია მაქსიმუმ 31 (ოცდათერთმეტი) მეტრი სიგრძის კოჭების დამზადება და გადაზიდვა. მალის ნაშენის კომბინირებული კედის მისაღებად, ორტესებრი კოჭების თავზე ეწყობა მონოლითური რკინაბეტონის ფენილის ფილა, რომელზეც იგება ჰიდროსაიზოლაციო და გზის საფარის ფენები. ხიდის ფენილის სისტემა ნაჩვენებია მოდევნო სურათზე.



სურათი 4. ორტესებრ-კოჭოვანი ხიდის ფენილის სისტემა

ორტესებრი კოჭების რეკომენდირების მიზეზებია:

- სათანადო გერტიკალური გაბარიტის უზრუნველყოფა სავალი ნაწილის ვირაჟული შემაღლების თავზე, მალის ნაშენის გასწვრივ კოჭების თანდათანობით შემაღლებულად განთავსების საშუალებით, რაც მომიჯნავე კოლოფისებრი კოჭებით შესაძლებელი არ არის;
- სამშენებლო ტექნოლოგიების ადგილობრივად სელმისაწვდომობის გათვალისწინებით, ასეთი გადაწყვეტა ყველაზე ეკონომიურია მოცემული სიგრძის ხიდებისთვის;
- აღნიშნული გადაწყვეტა მშენებლობის ნაკლებ დროს მოითხოვს;
- სამშენებლო მოედანზე შესასრულებელი სამუშაოების ნაკლები მოცულობა, რაც განაპირობებს ჯანმრთელობასთან და გარემოზე ზემოქმედებასთან დაკავშირებული რისკების შემცირებას;
- ყველა მასალა და ტექნოლოგია ადგილობრივად არის სელმისაწვდომი.

სელმისაწვდომი რესურსები

საბჭოთა კავშირის დროინდელი უმეტესობა დიდი ბეტონის ქარხები ქვეყნის დამოუკიდებლობის მოპოვების შემდეგ გაჩერდა და დღეისთვის მხოლოდ შედარებით მცირე წარმადობის ბეტონის ქარხები ფუნქციონირებენ. დამატებით, რამდენიმე უცხოური კონტრაქტორი თავად ამზადებს ასაკრები რკინაბეტონის კონსტრუქციებს, როგორც საკუთარი გამოყენებისთვის, ასევე სხვა კონტრაქტორების დაკვეთებით. ცხრილში 1 მოცემულია ასაკრები რკინაბეტონის კოჭოვანი ელემენტების დამამზადებელი ქარხების მონაცემები.

ცხრილი 1. ასაკრები ბეტონის კონსტრუქციების დამამზადებელი ქარხების ჩამონათვალი

რიგ №	დასახელება და მისამართი	პროდუქცია	შენიშვნები
1	შპს “სიდმშენი-XXI” გორის რაიონი, სოფ. კარალეთი მობ. ტელ.: 599453693 საკონტაქტო პირი: ზაზა კოპინაშვილი	რ/ბ ტესებრი კოჭა, 18 მ რ/ბ ტესებრი კოჭა, 12 მ რ/ბ U-სებრი კოჭა, 12 მ რ/ბ U-სებრი კოჭა, 18 მ	
2	“ბეტონის კონსტრუქციების ქარხანა” ქუთაისი, აღმაშენებლის გამზ. 55 ტელ.: 0431272864	წინასწარ დაძაბული ორტესებრი კოჭები, 21 მ, 24 მ, 27 მ, 30 მ, 31.6 მ	
3	“აკორდ ჯორჯია” სამშენებლო-სამრეგულო საინვესტიციო კორპორაცია “აკორდის” საქართველოს ფილიალი თბილისი, ბამბის რიგი 7 მობ. ტელ.: (577) 95 98 46 akkord-georgia@akkordgroup.com	წინასწარ დაძაბული ორტესებრი კოჭები: 21 მ, 24 მ, 27 მ, 30 მ, 31.6 მ	ბოლოდროინდელი პრაქტიკის თანახმად, რამდენიმე საერთაშორისო კონტრაქტორი საკუთარი გამოყენებისთვის და დაკვეთით თავად ამზადებს რ/ბის კონსტრუქციებს
4	შპს “ჩინეთის ატომური ენერგეტიკული კომპანია” China Nuclear Engineering Co., Ltd (CNEC) თბილისი 0186, მარგიანის ქ. 15 მობ. ტელ.: 995-571196116 საკონტაქტო პირი: ჯეინ განგი jane@cni23.com		

ბეტონის ძირითადი ინგრადიენტები, როგორებიცაა ცემენტი, არმატურა და ინერტული მასალები იწარმოება ან ბუნებრივის სახით მოიპოვება საქართველოში. მომდევნო ცხრილში მოცემულია ბეტონის ზოგიერთი დამამზადებლის მონაცემები

ცხრილი 2. ბეტონის ძირითადი მასალების მომწოდებლები

ცემენტი	არმატურა	ინერტული შემვსები მასალები
Hydrelbergcement Caucasus თბილისი, ლერმონტოვის ქ. 18 ტელეფონი: 2474747 info@heidelbergcement.ge	რუსთავის მეტალურგიული ქარხანა რუსთავი, გაგარინის ქ. 12 ტელეფონები: +995322606699; +995322492233 contacts@rustavisteel.com	Black Sea Group თბილისი, ვაჟა-ფშაველას გამზ. 71 ტელეფონები: 2207474; 2207475 info@bsq.com.ge
“თბილცემენტი” / Tbilcement Group თბილისი, ზაქესის დასახლება ტელეფონები: 2656261; 2656260 tbilcement@yahoo.com	“ინტერჯ ჯორჯია” თბილისი, ქერჩის ქ. 12 ტელეფონები: 2609707; (მობ) 557802802 info@armatura.ge	შპს “ტრანსკავკასიის კრისტალი” თბილისი, პეტრი გამზ. 5 ტელეფონები: 2333007; 2333009 ctranscaucasus@yahoo.com
“კავკასცემენტი” / Caucascement თბილისი, ანდრონიკაშვილის ქ. 29 ტელეფონები: 2619090; 2629200 info@kavkazcement.ge	“მეტალ ჯორჯია” თბილისი, ქინმარაულის ჩიხი 5/7 Phone - 2715737; 2710280 info@mg.com.ge	“ევოლ ჯორჯია” თბილისი, თარხნიშვილის ქ. 9 ტელეფონი: 2434399 info@ev-yol.ge
	“ორიონი” თბილისი, დავით ბაქრაძის ქ. 6	

ცემატი	არმატურა	ინერტული შემვსები მასალები
	ტელეფონი: 2355144; 2356644, (მობ) 574070007; info@orionmittal.com	

ნორმები და სტანდარტები

დამოუკიდებლობის მოპოვებამდე, საქართველოში და ამიერკავკასიის სხვა რესპუბლიკებში ხიდების პროექტირების საკითხები რეგულირდებოდა „სამშენებლო ნორმებით და წესებით“ (“სნდწ”/CHиП). დამოუკიდებლობის მოპოვების შემდეგ, ხიდების პროექტირების ნორმები ცალკე სახით მიღებული ჯერ კიდევ არ არის და სანაცვლოდ სახიდე ნაგებობების პროექტირებისას შერეული სახით გამოიყენება შესაბამისი ამერიკული და ევროპული სტანდარტები. ფართოდ არის აპრობირებული HL93 ტიპის სტანდარტული საკონტროლო სატრანსპორტო დატვირთვა, რომელიც განმარტებულია “აშშ-ის საგზაო-სატრანსპორტო ორგანიზაციების ხელმძღვანელი პირების გაერთიანების” (AASHTO) მიერ მიღებულ ნორმატიულ დოკუმენტში “ნაგებობების პროექტირება დატვირთვის და წინააღმდეგობის კოეფიციენტების გამოყენებით” (LRFD). აღნიშნული საკონტროლო დატვირთვის გამოყენებით გაანგარიშებული ხიდები, რომლებიც აგებულია როგორც სახელმწიფო, ასევე საერთაშორისო დაფინანსებით განხორციელებული პროექტების ფარგლებში, დამაკმაყოფილებლად ფუნქციონირებენ.

კონსულტანტი ითვალისწინებს ხიდების პროექტირებას AASHTO-ს/LRFD-ის “ხიდების პროექტირების სპეციფიკაციების” შესაბამისად, რომელშიც წარმოდგენილია მაქსიმალური დატვირთვების შემდეგი საკონტროლო უზრუნველყოფის (განმეორებადობის) სიდიდეები:

- HL-93 ტიპის საანგარიშო დატვირთვა – 75-წლიანი განმეორებადობის მაქსიმალური დინამიკური დატვირთვა;
- საანგარიშო მიწისძვრის ინტენსიურობა – 75 წლის განმავლობაში გადაჭარბების 7%-იანი ალბათობი (1000-წლიანი განმეორებადობის) სეისმური მოვლენა;
- საანგარიშო ქარი – 50-წლიანი განმეორებადობის;
- საანგარიშო წყალდიდობა – 100-წლიანი განმეორებადობის.

დატვირთვების შეფასებისა და ნაგებობების წინასწარი პროექტირების მიზნით, ზოგადად, მხედველობაში მიიღება შემდეგი სტანდარტების მოთხოვნები:

- AASHTO LRFD Bridge Design Specification (SI Units)/2007 AASHTO-ს LRFD-ის “ხიდების პროექტირების სპეციფიკაციები” (SI ერთულებში), 2007წ.
- AASHTO Guide Specifications for LRFD Seismic Bridge Design – 2011 AASHTO-ს “სახელმძღვანელო სპეციფიკაციები ხიდების სეისმომედეგი პროექტირებისთვის დატვირთვების და წინააღმდეგობების კოეფიციენტების გამოყენებით”, 2011 წ.
- სნდწ “ხიდები და მიღები” (CHиП 2.05.03-84). აღნიშნული სტანდარტიდან გამოიყენება მხოლოდ NK-100 ტიპის ნორმატიული დინამიკური დატვირთვების

მონაცემები, რომლებიც საჭიროა ხიდის დატვირთვებზე რეაქციის გასაანგარიშებლად.

- სამშენებლო ნორმები და წესები “სეისმომედეგი მშენებლობა” (პნ 01.01.09)

ზემოთ ჩამოთვლილ ნორმატიული დოკუმენტების ცალკეულ დებულებებს შორის რაიმე წინააღმდეგობის არსებობის შემთხვევაში, უპირატესობა ენიჭება AASHTO-ს LRFD-ის “ხიდების პროექტირების სპეციფიკაციებს” (2007 წ.).

სამშენებლო მასალები

ქვემოთ წარმოდგენილია სახიდო ნაგებობების ძირითადი სამშენებლო მასალების მახასიათებლები.

ბეტონი

ზოგადად, ხიდის კონსტრუქციული ელემენტების ბეტონის საანგარიშო სიმტკიცეები განისაზღვრა AASHTO-ს/LRFD-ის 5.4.2 პუნქტის შესაბამისად. კერძოდ, პროექტირების პროცესში გამოყენებისთვის გათვალისწინებულია შემდეგი მარკების ბეტონების გამოყენება:

• შუალედი ბურჯი/კედელი	C30/37
• ხიმინჯი/ხიმინჯის ძირი	C25/30
• მალის ნაშენი / ხიდის ფენილი	C30/37
• ყველა სხვა ელემენტი, თუ სხვაგვარად არ არის განსაზღვრული	C25/30
• მჭლე ბეტონი	C12/15

ბეტონის მარკების CX/Y სახის აღნიშვნაში, პირველი და მეორე ასოები მიუთითებენ ბეტონის 28-დღიანი ცილინდრული (X) და კუბის ფორმის (Y) ნიმუშების სიმტკიცეებს.

იგულისხმება, რომ ბეტონის ხარისხის მართვა და მიღების კრიტერიუმები განისაზღვრება ტექნიკური სპეციფიკაციების შესაბამისი პუნქტებით. ამასთან, ნებისმიერ შემთხვევაში, ბეტონის სიმტკიცის მარაგი (სხვაობა სამიზნე და ნორმატიულ სიმტკიცეებს შორის) არ უნდა იყოს ნაკლები სამიზნე საანგარიშო სიმტკიცის 1/3-ზე.

ხიდების დეტალური დაპროექტების ეტაპზე გათვალისწინებული უნდა იქნეს მასალების მედეგობა გარემოსადმი როგორიცაა კოროზია, კარბონიზაცია, გაწინვა/გალვანიზაცია და ა.შ.

ფოლადის არმატურა

ფოლადის არმატურა წინასწარ დაძაბული ტიპისაა და აკმაყოფილებს AASHTO-ს M31 ტიპის 72 მარკის ფოლადის (ASTM-ის A-615 ტიპის 72 მარკის ფოლადის) არმატურისთვის დადგენილ მინიმალურ მოთხოვებებს 500.0 მგაა დენადობის ზღვრის გათვალისწინებით. არმატურის დეროები საკონტრაქტო გეგმებსა და სპეციფიკაციებში მიეთითებიან დიამეტრების მიხედვით, რომლებიც 10 მმ-დან 32 მმ-მდე იცვლება.

წინასწარ დამძაბავი ფოლადი

ყველა წინასწარ დამძაბავი მასალა უნდა აკმაყოფილებდეს მასალების გვარობის და გამოცდების მოთხოვნებს, რომლებიც მოცემულია სტანდარტში ASTM A416/416M-02 (ან სტანდარტში EN 10138-3, “წინასწარ დამძაბავი ფოლადები”), კერძოდ – სტანდარტულ სპეციფიკაციებს, რომლებიც არეგულირებენ რკინაბეტონის წინასწარ დამძაბავ არაიზოლირებულ (შიშველ) შვიდძარღვიან ფოლადის გვარლებს. ნაგებობის დეტალური

პროექტირების პროცესში შეიძლება გამოყენებულ იქნან სხვა ექვივალენტური სტანდარტები.

კონსტრუქციული ფოლადი და ფასონური დეტალები

ყოველგარი გამოყენებული კონსტრუქციული ფოლადი უნდა იყოს კონსტრუქციული ფოლადის ნაკეთობების მარეგულირებელი ეფორტული სტანდარტით EN 10025-2:2004 განსაზღვრული S355 მარკის. ყველა ჭანჭიკი უნდა იყოს ASTM A325ST/N სტანდარტით განსაზღვრული მაღალი სიმტკიცის ჭანჭიკის ტიპის. ყოველგარი შედუღება უნდა შესრულდეს მეტალის დნობადი ელექტროდით ელექტრორკალური (SMAW) შედუღების სახით, დაბალწყალბადიანი ელექტროდის გამოყენებით.

ხიდების დატვირთვები

მუდმივი დატვირთვა

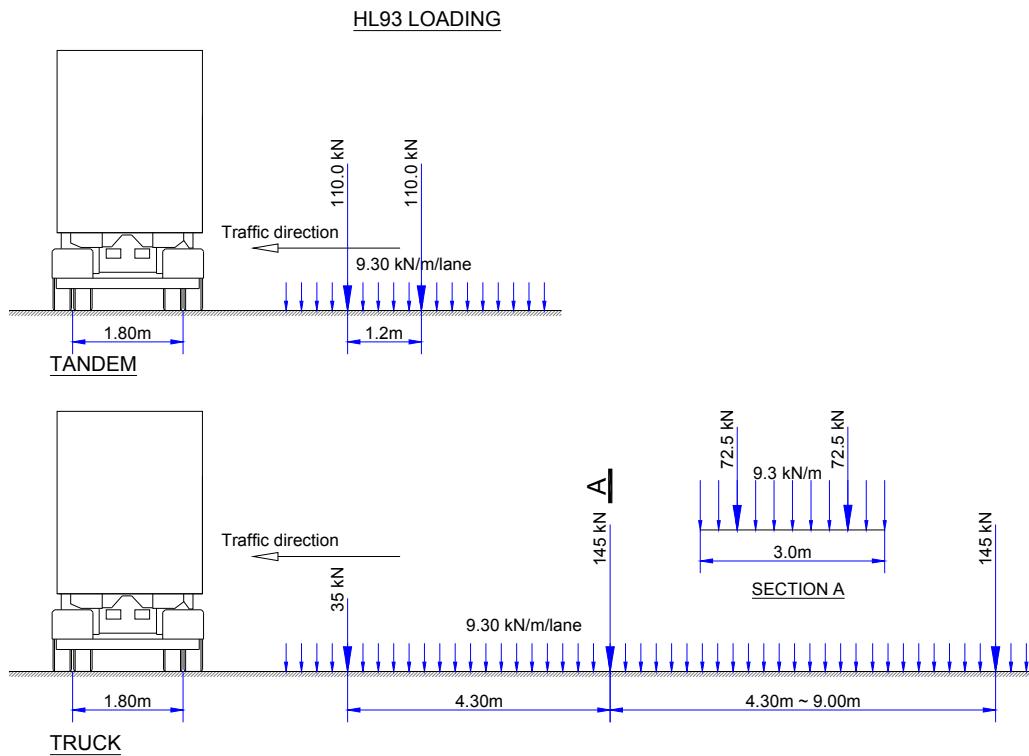
ხიდის მუდმივი დატვირთვა მოიცავს თავად ნაგებობის და ხიდის სხვა კუთვნილებების საკუთარ წონას, როგორებიცაა (1) მოსაშანდაკებელი ბეტონის საფარი, (2) საცვეთი და ჰიდროსაიზოლაციო ფენები, (3) ხიდის მოაჯირები და ზღუდარები. აღნიშნული გარებანი დატვირთვების გარდა, სადაც შესაფერისია, მუდმივი დატვირთვის სახით აგრეთვე განხილული უნდა იქნას ბეტონის შეკლებით (ჩაჯდომით) გამოწვეული დაბაბულობა.

ხიდის კონსტრუქციული ელემენტების წონები იანგარიშება შემდეგი ხვედრითი სიდიდეების გამოყენებით:

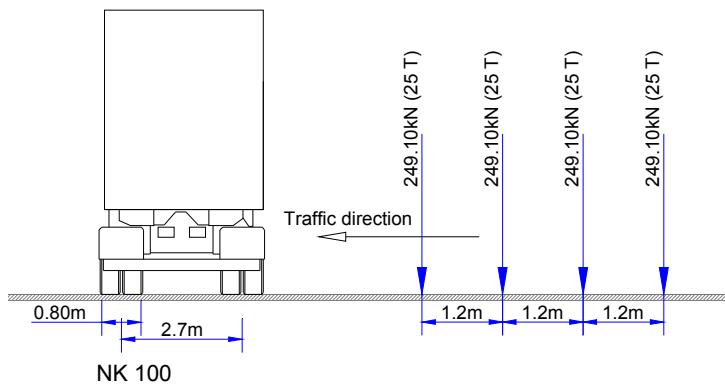
რკინაბეტონი	-	25.00 კნ/მ ³
ფოლადი	-	78.50 კნ/მ ³
საცვეთი ფენა	-	23.00 კნ/მ ³ – ჰიდროზოლაცია და საგზაო სამოსი
გრუნტი	-	20.00 კნ/მ ³ – სანაპირო ბურჯის/კედლის ზურგის შესავაებად შერჩეული ყრილის მასალა

სატრანსპორტო დატვირთვა

ხიდებზე მოძრავი ავტოტრანსპორტის საანგარიშო დატვირთვების სახით, ზოგადად, განიხილება AASHTO-L/LRFD-ის HL93 ტიპის ნორმატიული სატრანსპორტო დატვირთვა. ქვემოთ მოხერხებულობისთვის წარმოდგენილია ნორმატიული სატრანსპორტო დატვირთვების განმარტებითი დიაგრამები. აღსანიშნავია, რომ NK100 ტიპის სტანდარტული დერძული დატვირთვა გამოიყენება მხოლოდ დამუშავებული ტექნიკური პროექტის აღექვაზურობის შესამოწმებლად. სატრანსპორტო დატვირთვების მოქმედება განისაზღვრება AASHTO/LRFD-ის სპეციფიკაციების გამოყენებით.



სურათი 5. HL93 ტიპის სატრანსპორტო დატვირთვის განმარტებითი დიაგრამა



სურათი 6. NK100 ტიპის სატრანსპორტო დატვირთვის განმარტებითი დიაგრამა СНиП-ის
შესაბამისად

გარემოს დატვირთვა

გარემოს დატვირთვა ხიდებზე განპირობებულია ქარის, ტემპერატურის და თოვლის საფარის ზემოქმდებით. ასეთი დატვირთვების გასაანგარიშებლად სხვადასხვა წყაროებიდან მოპოვებულია სათანადო საწყისი მონაცემები.

ქარის დატვირთვა

ხელმისაწვდომი მონაცემების თანახმად, ქარის 20-წლიანი განმერეობადობის მაქსიმალური სიჩქარეებია:

- 22 მ/წმ-ს (80.0 კმ/სთ) – გურჯაანის მეტეოსადგურის მონაცემებით
- 27 მ/წმ-ს (100.0 კმ/სთ) – წნორის მეტეოსადგურის მონაცემებით

ტემპერატურა

სამშენებლო ტერიტორიაზე ჰაერის ტემპერატურის 50-წლიანი განმეორებადობის ზღვრული სიდიდეები განისაზღვრება შემდეგი სახით:

▪ მინიმალური ტემპერატურა	-22.0 °C
▪ მაქსიმალური ტემპერატურა	+38.0 °C
▪ სამუშაო სეზონის საშუალო ტემპერატურა (ყველაზე ცივი და ცხელი თვეების საშუალო სიდიდე)	≈8.0 °C

კონსტრუქციულ ელემენტებზე მოქმედი ტემპერატურული დატვირთვების გაანგარიშებისას გამოიყენება შემდეგი კოეფიციენტები:

- ბეტონის სითბური გაფართოების კოეფიციენტი, $\alpha = 10.8 \times 10^{-6}$
- ფოლადის სითბური გაფართოების კოეფიციენტი, $\alpha = 11.7 \times 10^{-6}$

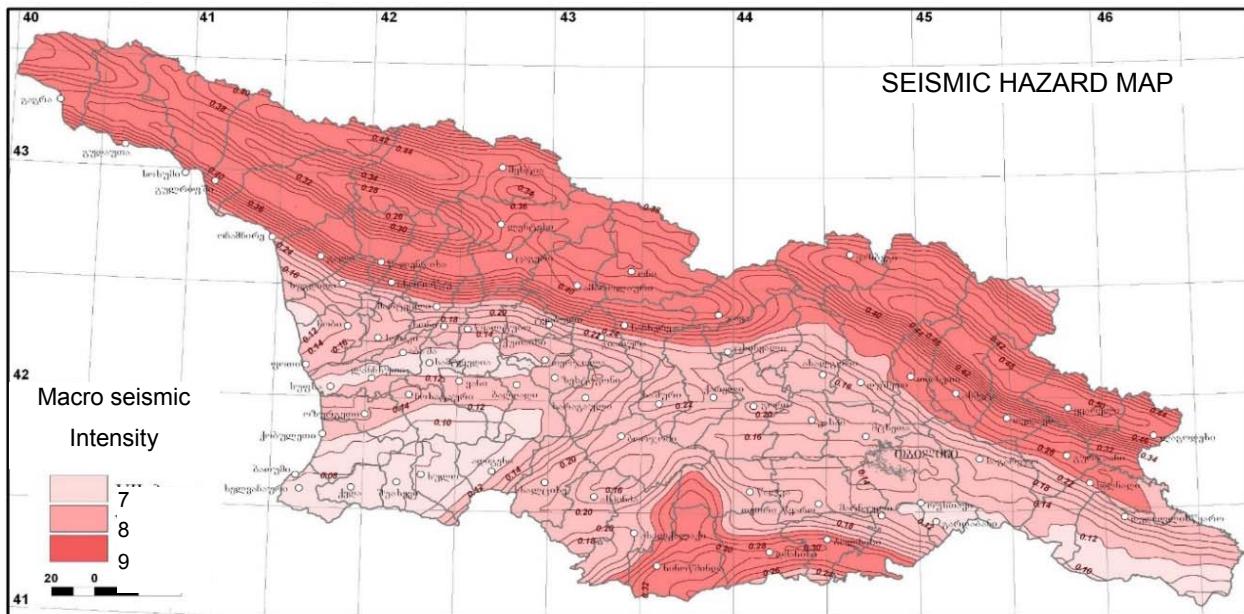
თოვლის საფარის დატვირთვა

ბაკურციხე-წნორის საგზაო მონაკვეთის გარსმომცველ რეგიონში თოვლის საფარის მაქსიმალური წნევის სიდიდედ მიღებულია $0.5 \text{ } \mu\text{N/mm}^2$.

სამშენებლო ტერიტორიის სეისმურობა

პროექტით გათვალისწინებული ხიდები დაპროექტდება AASHTO-ს LRFD-ში მოცემული “ხიდების პროექტირების კონცეპტუალური მიღვომის” გამოყენებით, რომლის თანახმადაც – “ხიდები უნდა დაპროექტდნენ მწყობრიდან გამოსვლის დაბალი ალბათობით, თუმცა შეიძლება განიცადონ მნიშვნელოვანი დაზიანებები და საექსპლუატაციო ხასიათის შეფერხებები 75-წლიან პერიოდში გადაჭარბების 7%-იანი ალბათობის მქონე სეისმური მოვლენებით გამოწვეული მიწის რეგვების მოქმედებით”.

მათემატიკური გამოთვლებით შეიძლება ინახოს, რომ ზემოთ მითითებული გადაჭარბების ალბათობის მქონე მოვლენის განმეორებადობის პერიოდი მიახლოებით 1000 წელს შეადგენს. 1000-წლიანი განმეორებადობის სეისმური საფრთხის საანგარიშო სიდიდეები საქართველოში ხელმისაწვდომი არ არის. ნორმატიულ დოკუმენტში “სნდწ სეისმომედეგი მშენებლობა” (პნ 01.01.09) მოცემულ “სეისმური საშიშროების რეკაზე” ნაჩვენებია დასახლებული პუნქტებისთვის განსაზღვრული “მაქსიმალური პორიზონტალური აჩქარებები” და “სეისმური ინტენსიურობები” (ბალები), რომლებიც შეესაბამებიან 50-წლიან პერიოდში გადაჭარბების 2%-იან ალბათობას (2475-წლიან განმეორებადობის პერიოდს).



სურათი 7. სეისმური საშიშროების რუკა (სნდწ „სეისმომედეგი მშენებლობა“ (პნ 01.01.09))

საპროექტო გზის გარსმომცველი ტერიტორია შედის 9-ბალიანი სეისმური საშიშროების ზონაში, რომლისთვისაც განსაზღვრული მაქსიმალური პორიზონტალური აჩქარებები $0.26g$ - $0.28g$ შუალედში იცვლება.

სხვა სიდიდის გადაჭარბების ალბათობის შესაბამისი მონაცემები, რომელთა ინტერპოლირებით შესაძლებელი იქნებოდა 1000-წლიანი განმეორებადობის სეისმური საფრთხის გაანგარიშება, ხელმისაწვდომი არ არის. ამიტომ „მაქსიმალური საანგარიშო მიწისძვრის“ (DBE) პარამეტრების გასაანგარიშებლად, არსებული მონაცემები მრავლდება 2/3-ის ტოლ გადამყვან კოეფიციენტზე.

აღსანიშნავია, რომ ერთმალიანი ხიდი სეისმურ დატვირთვებზე გაანგარიშებას არ მოითხოვს. სადაც ეს პროექტით გათვალისწინებულია, რამდენიმე მალიანი ხიდების წინასწარი პროექტირება შესრულებულია კონკრეტული ტერიტორიის საანგარიშო სეისმურობის (“სეისმური მოთხოვნის”) გათვალისწინებით, რომელიც გამოითვლება “რეაქციის სპექტრის” დატვირთვის სახით.

მეორადი დატვირთვები

შეკლება

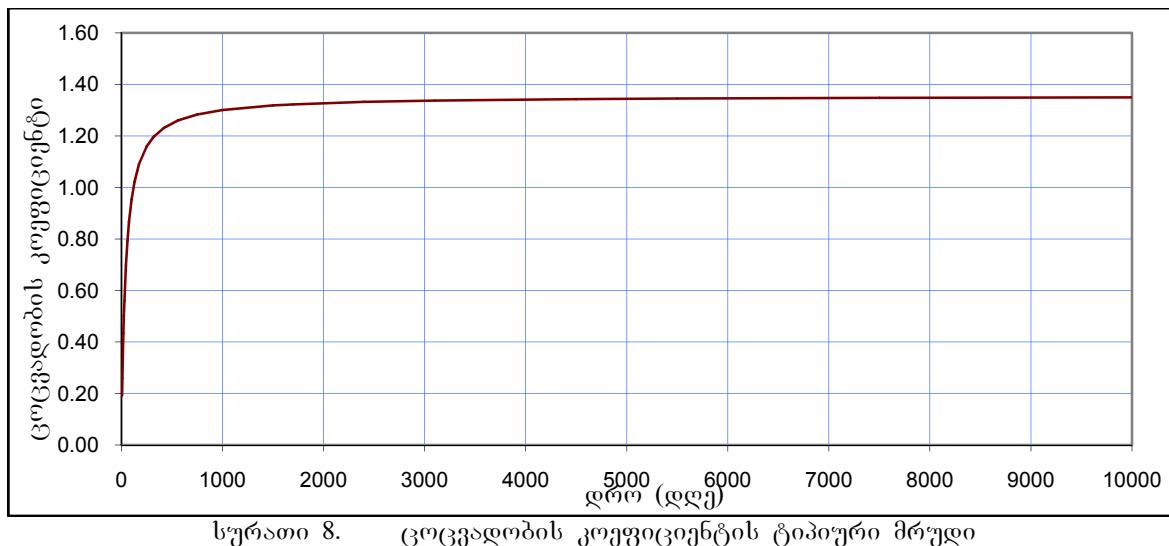
ზოგადად, შეკლებით გამოწვეული დეფორმაციის გაანგარიშებისას მხედველობში მიიღება, რომ ხიდის ბეტონის ელემენტები დაიტვირთება მათ მიერ სრული სიმტკიცის აკრეფის შემდეგ. შეკლების ეფექტი იანგარიშება AASHTO-ს შესაბამისი დებულებების მიხედვით.

დაშვებულია, რომ შეკლებით გამოწვეული მაქსიმალური ფარდობითი დეფორმაცია შეადგენს 0.0005-ს. აგრეთვე გათვალისწინებულია, რომ ტრადიციულ რკინაბეტონის ელემენტებში შეკლებით გამოწვეული დეფორმაცია შეიძლება მოდელირდეს როგორც “ტემპერატურის დაწვევის” შედეგი. “ელემენტების ტემპერატურული (სითბური) დატვირთვების” მონაცემების შესაბამისად, 0.0005-ის ტოლი ფარდობითი დეფორმაციის შესატყვისი ტემპერატურის ცვლილება შეადგენს $\Delta T = \frac{0.0005}{10.8 \times 10^{-6}} \cong 46.3^{\circ}\text{C}$ -ს.

წინასწარი დაძაბული კონსტრუქციების გაანგარიშებისთვის შეკლების დაძაბულობის დეტალური გამოთვლები დაფუძნებულია სამუშაოს თითოეულ საფეხურზე განსაზღვრულ ბეტონის სიმტკიცეზე, ცემენტის მოხმარების ტიპზე და სხვა შესაბამის პარამეტრებზე.

ცოცვადობა

წინასწარ დაძაბული კონსტრუქციების გაანგარიშებისას, ცოცვადობის ეფექტი დეტალურად განისაზღვრება AASHTO-ს/LRFD-ის დოკუმენტში მოცემული “ცოცვადობის გაანგარიშების” ინსტრუქციის შესაბამისად. ცოცვადობის კოეფიციენტის გამოთვლისას მხედველობაში მიიღება ელემენტის დატვირთვა და გეომეტრიული მახასიათებლები. სავარაუდო ცოცვადობის კოეფიციენტის მრუდი ილუსტრირებულია მომდევნო სურათზე.



წინასწარი პროექტირება

საძირკვლები

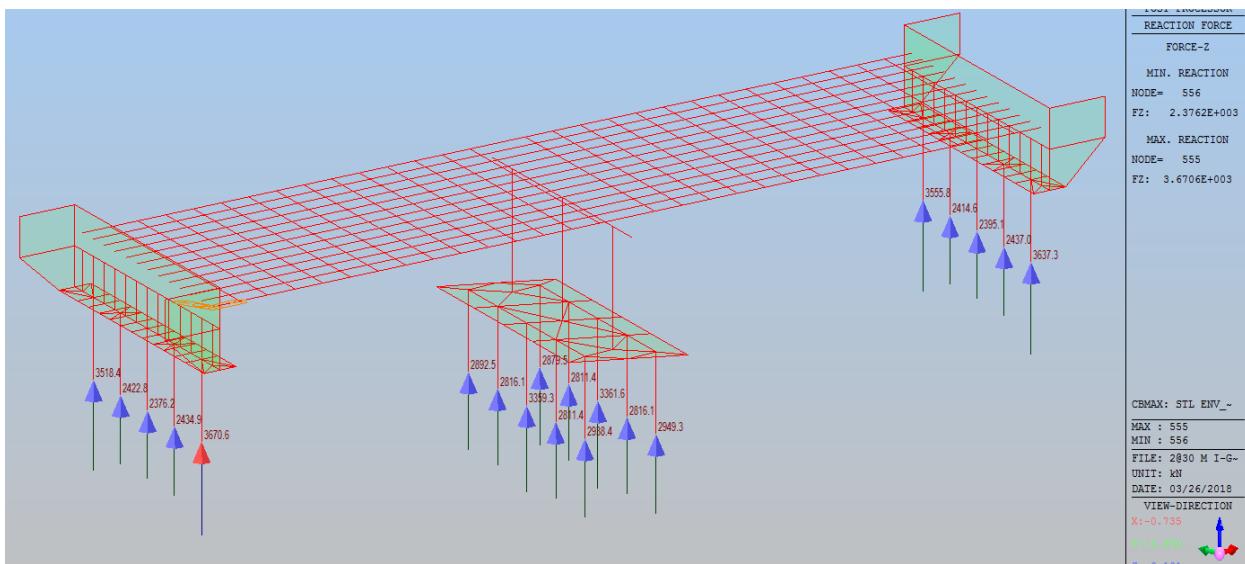
გრუნტის პირობების წინასწარი გამოკვლევის შედეგების თანახმად, გრუნტის ზედაპირული ფენა წარმოდგენილია თიხნარებით. წინასწარი ინფორმაციის საფუძველზე დაშვებულია, რომ ხიდებისთვის საჭირო იქნება სიღრმული საძირკვლების მოწყობა საქმარისი სიმტკიცის მქონე ხვინჭოვანი აგებულების მქონე გეოლოგიურ ფორმაციამდე ჩადწევის მიზნით.

ქვედა გასასვლელების მოსაწყობი ხიდებისთვის გათვალისწინებულია 1000 მმ დიამეტრის მონოლითური ხიმინჯების გამოყენება, ხოლო კოჭოვანი მალის ნაშენის მქონე ხიდების საძირკვლები 1200 მმ დიამეტრის ხიმინჯებით მოეწყობა.

ხიმინჯების რაოდენობა, სიგრძეები და განთავსების სქემები განსაზღვრულია კონსტრუქციული გაანგარიშებების შედეგების საფუძველზე და მოგვიანებით ოპტიმიზირდება მშენებლობის პერიოდში გრუნტების სიღრმული აგებულების დეტალური შესწავლის შედეგად განსაზღვრული მახასიათებლების გათვალისწინებით. წინასწარი პროექტირების მიზნებისთვის, კომერციულად ხელმისაწვდომი

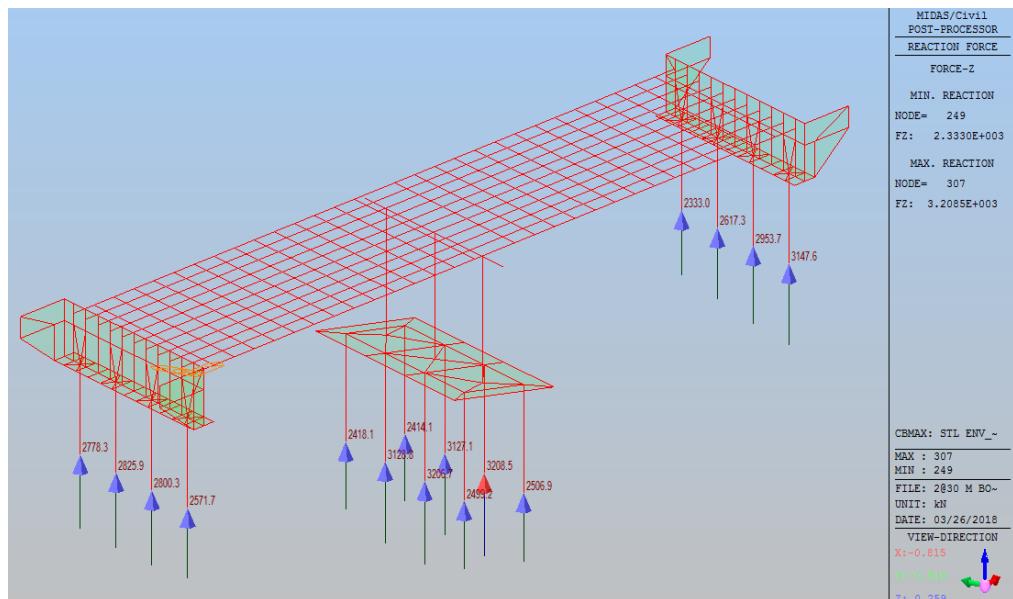
კონტრუქციული გაანგარიშების კომიპუტერული პროგრამის საშუალებით, შესრულდა ხიდების ტიპიური კონსტრუქციების მოდელირება. მომდევნო სურათებზე ილუსტრირებულია ხიმინჯების საანგარიშო რეაქცია ცალკეული კონტრუქციული სახეობების ხიდებისთვის.

№№ 02 და 03 ხიდებიდან თითოეულის მაღის ნაშენი 19 მეტრი სიგანისაა და 13 კოჭისგან შედგება. თავისუფლად დაყრდნობილი კიდის სასაზღვრო პირობების გათვალისწინებით, შესრულდა ორმალიანი კონფიგურაციის მქონე ორგესებრ-კოჭური ხიდების მოდელირება. სანაპირო ბურჯების საძირკველისთვის მოდელირდა ხიმინჯოვანი როსტვერკი ერთ რიგად განთავსებული 5 ხიმინჯით, ხოლო შუალედი ბურჯების საძირკვლებისთვის გათვალისწინებული იქნა 5-5 ხიმინჯის ორ რიგად განთავსება. სანაპირო ბურჯის საძირკველის ხიმინჯის სათავისთან ვერტიკალური რეაქციის ძალვები შეადგენერირდა მიახლოებით 367 ტონას, ხოლო შუალედი ბურჯის საძირკვლის ხიმინჯის სათავისთან – მიახ. 336 ტონას.



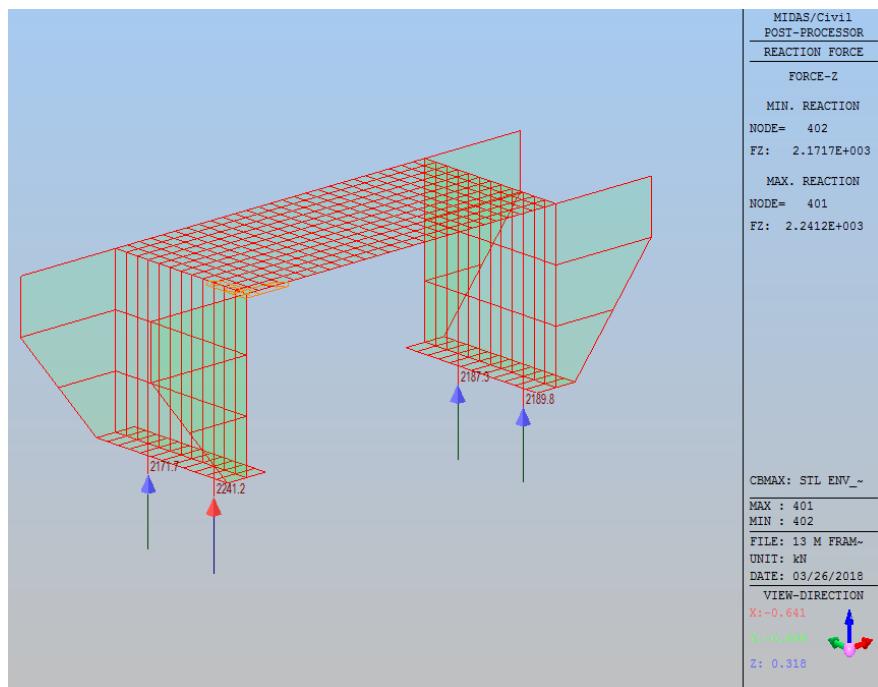
სურათი 9. ორგესებრ-კოჭური ხიდების (№ 02 და № 03) ხიმინჯების სათავისებთან განვითარებული ვერტიკალური (დერძული) რეაქციის ძალვების წინასწარი საანგარიშო ხიდიდები

№ 01 ხიდის სიგანე შეადგენს 14 მეტრს, რაც გაცილებით ნაკლებია №№ 02 და 03 ხიდების სიგანეებზე. ამიტომ ამ ხიდის სანაპირო ბურჯის საძირკველი დაპროექტებულია ერთ რიგად განთავსებული 4 ხიმინჯით. ხიმინჯების რეაქციის ძალვების გაანგარიშებული სიდიდეები გრაფიკულად არიან ნაჩვენები მომდევნო სურათზე. მიუხედავად იმისა, რომ აღნიშნული ხიდი ერთმალიანია, მოდელირება შესრულდა ზოგადი შემთხვევისთვის, რომელიც დაფუძნებულია ორმალიან კონფიგურაციაზე, რაც არ ახდენს გავლენას სანაპირო ბურჯის საძირკველში განვითარებულ რეაქციის ძალვების სიდიდეებზე. მოდელირების შედეგების თანახმად, სანაპირო ბურჯების საძირკვლების ინდივიდუალურ ხიმინჯებზე მოსული მაქსიმალური რეაქციის ძალის სიდიდეები მიახლოებით 315 ტონას აღწევს.



სურათი 10. № 01 ორტესებრ-კოჭური ხიდის ხიმინჯების სათავისებთან განვითარებული რეაქციის ძალვების წინასწარი საანგარიშო სიდიდეები

პატარა ხიდებისთვის, რომელთა ღიობის ზომა 12 მეტრს შეადგენს, შესრულდა ხიდის 6 მეტრი სიგრძის სეგმენტის მოდელირება. საკმარისი მარაგის უზრუნველსაყოფად, მოდელირებისას ხიდის ფენილის ფილოვან ელემენტზე მოდებული იქნა საანგარიშო კომბინირებული დატვირთვა, რომელიც შედგებოდა ფენილის 600 მმ სისქის საფარით განვითარებული დაწევისა და ერთ ზოლზე მოსული სატრანსპორტო დატვირთვისგან. ხიდის სეგმენტის თითო გვერდზე დაინიშნა ორი ხიმინჯი, რომელთაგან თითოეულში განვითარებული მაქსიმალური რეაქციის ძალვა მიახლოებით 225 ტონას შეადგენს.



სურათი 11. პატარა ხიდების ხიმინჯების სათავისებთან განვითარებული კერტიკალური (ლერძული) რეაქციის ძალვების წინასწარი საანგარიშო სიდიდეები

შემოწმდა ხიმინჯების გეოტექნიკური მზიდუნარიანობის სიდიდეების საკმარისობა მოთხოვნილ რეაქციის ძალვებთან მიმართებით. როგორც ზემოთ იქმო აღნიშნული,

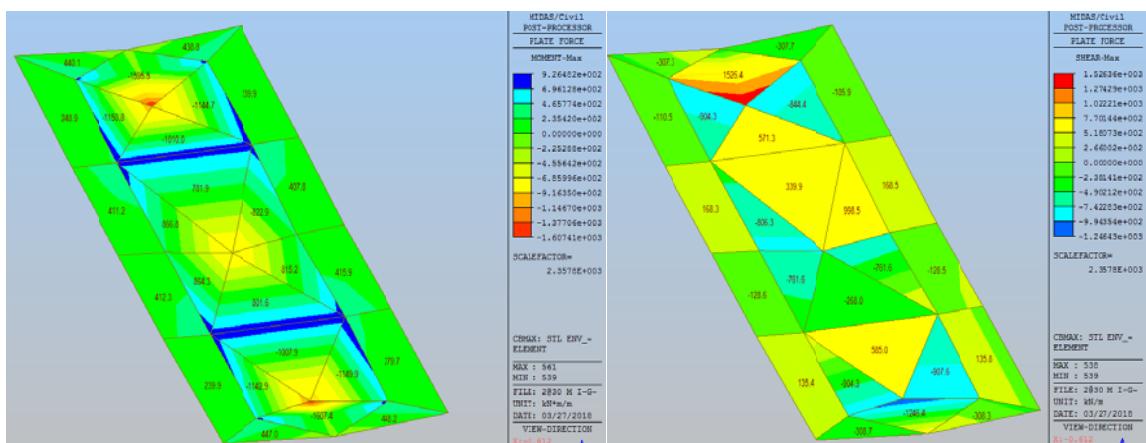
ჭაბურლილების ჭრილების გაანალიზების შედეგად გამოვლენილი მიწისქვეშა გრუნტების აგებულების გათვალისწინებით, დაშვებულ იქნა რომ საკმარისი სიმტკიცის ხვინჭოვანი გრუნტის ფენა (სბმ-4) განთავსებულია არსებული თიხნარვანი ზედაპირული ფენის (სბმ-3) ქვეშ, დაწყებული ზედაპირიდან 5-8 მეტრი სიღრმეებიდან (იხილეთ გეოტექნიკური გამოკვლევის ანგარიში). ასეთი სიღრმეების მიღწევა გონივრულად შესაძლებელია მონოლითური ნაბურდ-ნატენი ხიმინჯებით ისე, რომ ბურლების პროცესში ბურლი სულ ცოტა 5 მეტრ სიღრმეზე ჩაღრმავდეს ხვინჭოვან ფენაში. აღნიშნული დაშვების გათვალისწინებით ინდივიდუალური ხიმინჯების გეოტექნიკური მზიდუნარიანობები, რომლებიც მოყვანილია ქვემოთ, თითოეულ შემთხვევაში აკმაყოფილებს მოთხოვნებს (წინასწარი გამოვლების აღმორითმი შეიძლება ინახოს დანართში წარმოდგენილ ცხრილებში):

- 15 მ სიგრძის და 1000 მმ დიამეტრის მქონე ხიმინჯები პატარა ხიდებისთვის – ხიმინჯის ზედა ბოლოსთან (სათავისთან) დერძული დატვირთვის საანგარიშო სიღიდე შეადგენს 225 ტონას (2250 კნ-ს);
- 25 მ სიგრძის და 1200 მმ დიამეტრის მქონე ხიმინჯები № 01 ხიდის სანაპირო ბურჯისთვის – ხიმინჯის სათავისთან დერძული დატვირთვის საანგარიშო სიღიდე შეადგენს 367 ტონას (3670 კნ-ს);
- 20 მ სიგრძის და 1200 მმ დიამეტრის ხიმინჯი №№ 02 და 03 ხიდების შუალედი ბურჯებისთვის – ხიმინჯის სათავისთან დერძული დატვირთვის საანგარიშო სიღიდე შეადგენს 336 ტონას (3360 კნ-ს).

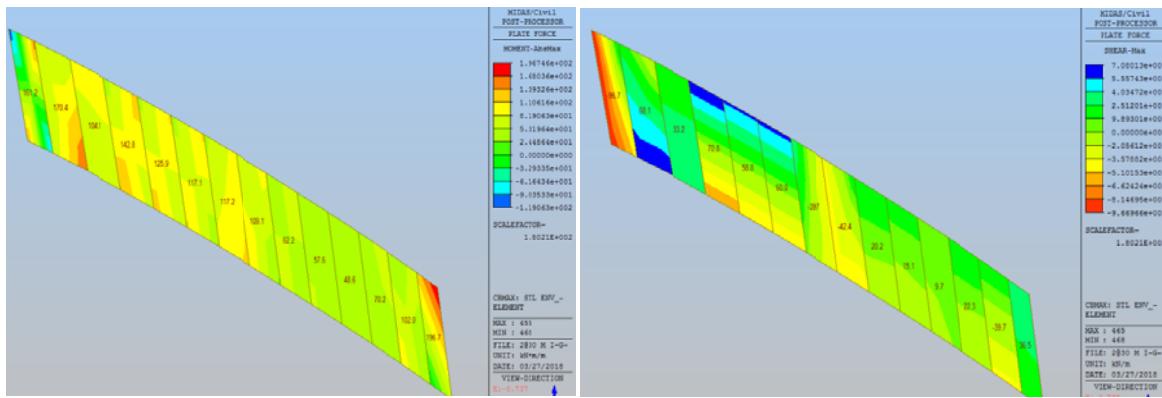
ხიდების საყრდენი კონსტრუქციები და მაღის ნაშენები

ხიდის შუალედი და სანაპირო ბურჯების კონსტრუქციული ელემენტების ზომები განისაზღვრა წინასწარი პროექტირების ფარგლებში შესრულებული გემოთვლების და მსგავსი კონსტრუქციული ხიდების მშენებლობის შედეგად მიღებული გამოცდილების საფუძველზე. ამ პროცესის ამოცანას შეადგენდა გამოვლილი ზომებით დაპროექტებული კონსტრუქციული ელემენტების მხრიდან მოთხოვნილი მუშაობის მიღწევის გადამოწება.

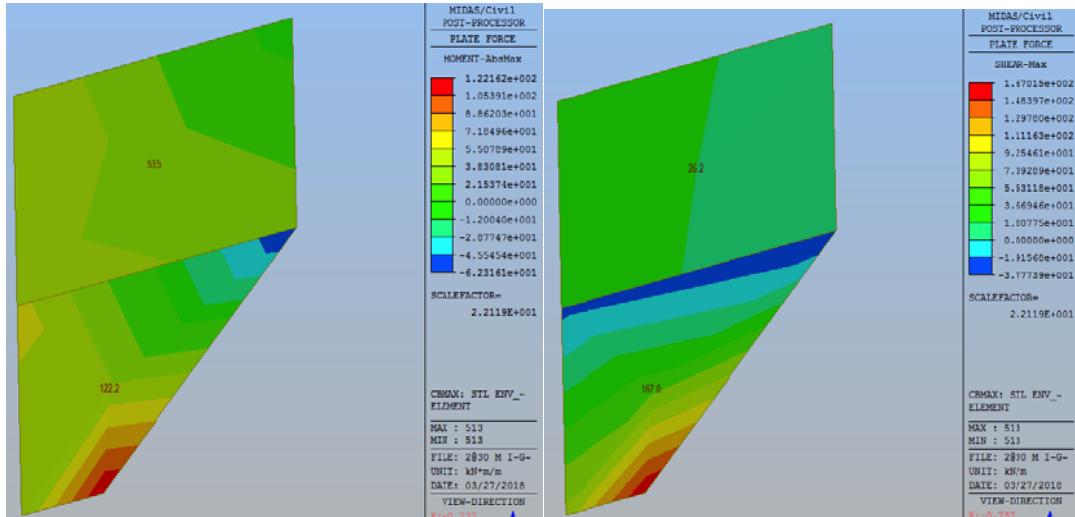
შუალედი ბურჯის კონსტრუქციული სიმტკიცის გადამოწების შედეგები წარმოდგენილია კომპიუტერული მოდელირების პროგრამის შედეგობრივ უწყისში, რომელიც თან ერთვის და მოიცავს შუალედი ბურჯის ღუნვაზე მედეგობის გაანგარიშებებს. აღნიშნულ გაანგარიშებაში შუალედი ბურჯი მოდელირებულია ცალ-ცალკე როგორც კოჭოვან-ხიმინჯოვანი და კოჭოვან-დგაროვანი კონსტრუქცია. მოდევნო სურათებზე, მოხერხებულობისთვის, გრაფიკულად არიან წარმოდგენილი მონოლითური რკინაბეტონის ხიდის სანაპირო ბურჯების კედლების ფილოვან ელემენტებზე, ფრთებზე, როსტერებზე და ფენილის ფილაზე მოქმედი საანგარიშო მომენტები. ფილოვანი ელემენტების კონსტრუქციული სიმტკიცის აღექვაზე ნაჩვენებია თანდართულ გამოთვლის უწყისებში, რომლებიც შედგენილია წინასწარ დაძაბული ასაკრები ბეტონის ორგესებრი კოჭების წინასწარი პროექტირებისთვის და მოიცავენ როგორც კონსტრუქციების დამზადების, ასევე მათი აღგილზე მუშაობის ფაზებს.



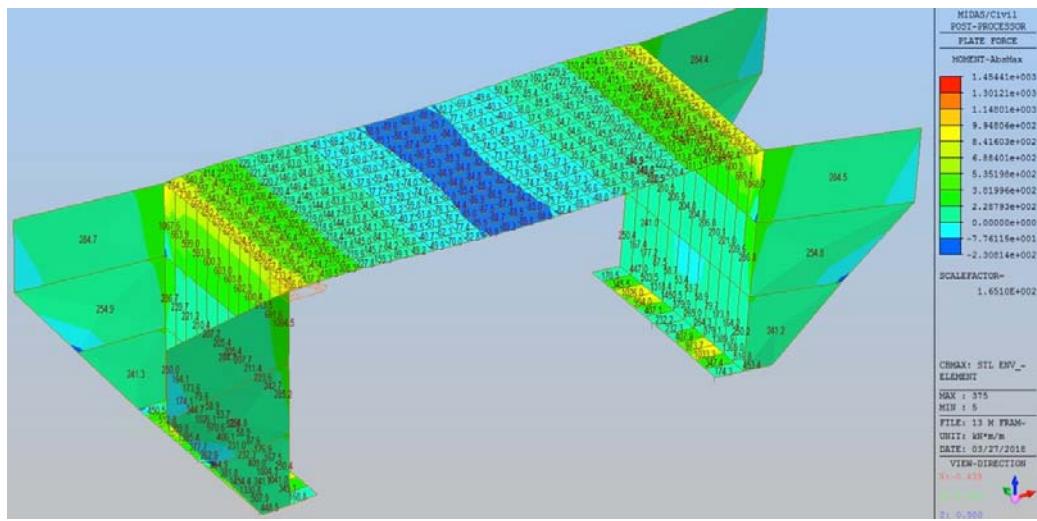
სურათი 12. შეალები ბურჯის ხიმინჯოვანი როსტვერკის ფილოვან ელემენტზე მოქმედი მოქმენების (მარცხნივ) და ძვრის ძალების განაწილების დიაგრამები



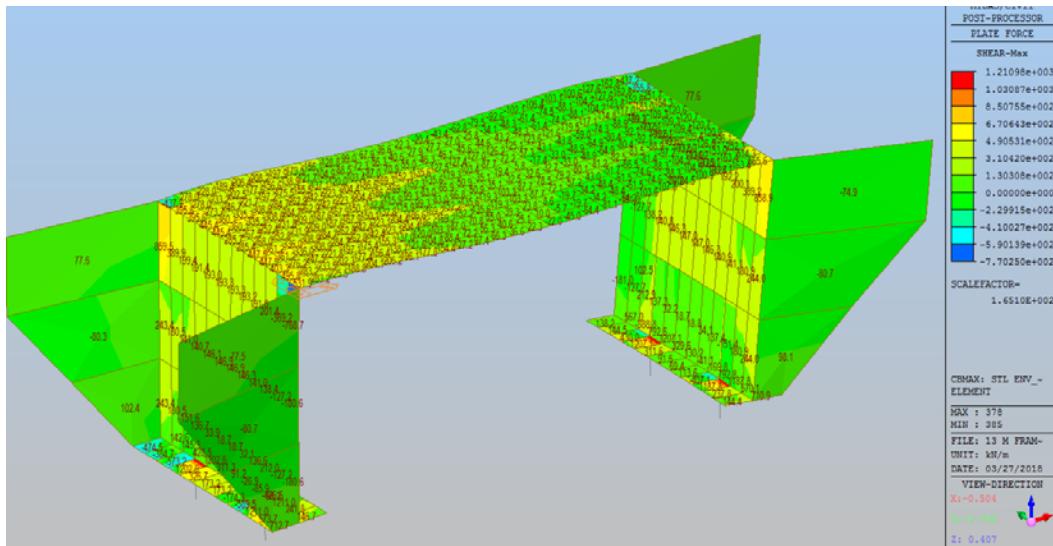
სურათი 13. სანაპირო ბურჯის კედლის ფილოვან ელემენტზე მოქმედი მოქმენების (მარცხნივ) და ძვრის ძალების განაწილების დიაგრამები



სურათი 14. სანაპირო ბურჯის ფრთის ფილოვან ელემენტზე მოქმედი მოქმენების (მარცხნივ) და ძვრის ძალების განაწილების დიაგრამები



სურათი 15. მონოლითური რკინაბეტონის ხიდის კონსტრუქციების ფილოვან ელემენტებზე მოქმედი მოემუნტების განაწილების დიაგრამა



სურათი 16. მონოლითური რკინაბეტონის ხიდის კონსტრუქციების ფილოვან ელემენტებზე მოქმედი ძერის ძალების განაწილების დიაგრამა
მომდევნო ცხრილში 3 წარმოდგენილია ბაკურციხე-წნორის შემოვლით გზაზე ასაგები ხიდების მონაცემები.

ცხრილი 3. ხიდების ნუსხა

ხიდის №	დერდის ხაზი №	პიკეტაჟი (კმ+მ)	განიკვეთის ფორმა	მასა-ლა	მაღლების რიცხვი	ხიდის სიგრძე (მ)	ხიდის სიგანე (მ)	დაცვ-რება (°)
1	400	0+624	ორგესებრ-კოჭოვანი	ასაკ-რები რ/ბ	1	30.5	14	15
2	100	1+399	ორგესებრ-კოჭოვანი		1	93.1	19	30
3	100	1+849	ორგესებრ-კოჭოვანი		1	124.4	19	30
4	100	4+962	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
5	100	5+715	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
6	100	7+077	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
7	100	7+597	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
8	100	8+126	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
9	100	8+746	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
10	100	9+961	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	

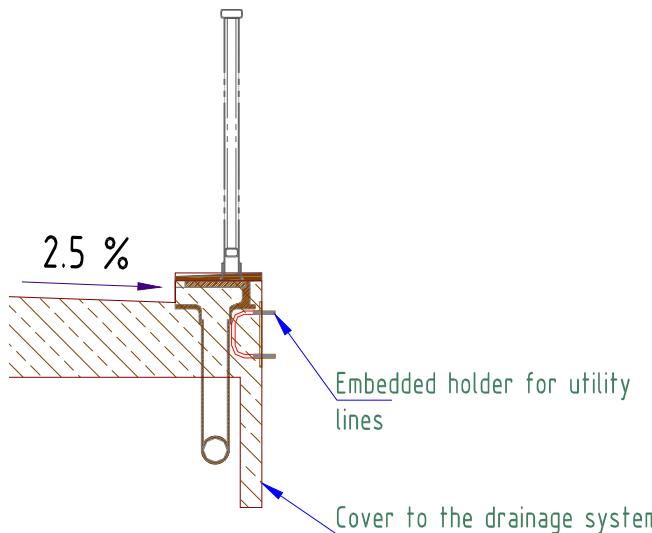
11	100	10+484	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
12	100	11+386	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
12.1	300	0+149	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
13	100	12+226	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
14	100	13+000	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	18	
15	100	13+292	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	24	
16	100	14+193	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	24	
17	100	14+950	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	24	
18	100	15+991	მართკუთხა ფილოვანი	რ/ბ	1	14.0	24	

ხიდის კუთვნილებანი

ქვერმოთ აღწერილი ხიდის კუთვნილებანი წარმოდგენილია საქართველოში მიღებულ სამშენებლო პრაქტიკაზე დაყრდნობით. ხიდის კუთვნილებების დეტალები უნდა დამუშავდეს დეტალური დაპროექტების ეტაპზე, რაც ასევე უნდა მოიცავდეს გამოყენებული სტანდარტების შერჩევას.

დრენაჟი

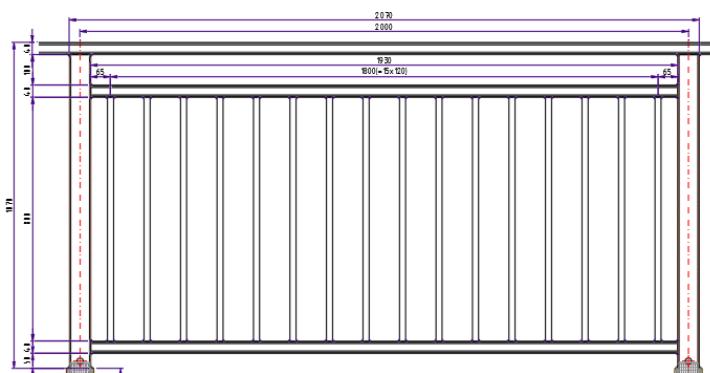
ხიდის ფენილზე მოხვედრილი წვიმის წყალი ძირითადად ბუნებრივად გაედინება ხიდის ქანობის მიმართულებით. ხიდის ფენილიდან წყლის არინების მიზნით, მის მთლიან სიგრძეზე, სათანადო შუალედებით მოეწყობა განივი დრენაჟი. ფენილიდან მოდინებული წყალი შეგროვდება სადრენაჟე მილში და გადამისამართდება მიწის ზედაპირზე შესაფერისი მილგაყვანილობით. შეთავაზებული სადრენაჟე სისტემა დაიფარება ბეტონის საფარით. (იხ. სურათი 4.9.17)



სურათი 17. წყლის არინება ხიდის ფენილიდან

მოაჯირები

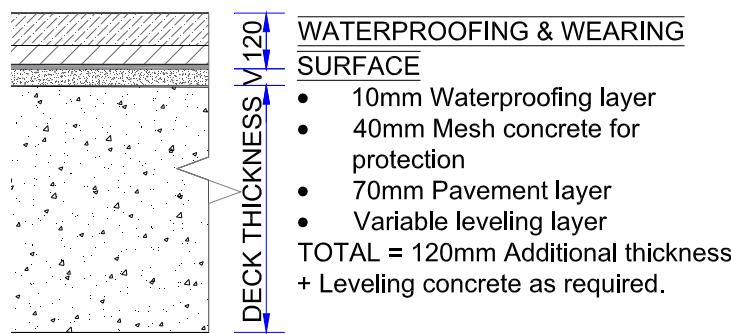
ხიდების მოაჯირები მოეწყობა საქართველოში ფართოდ გავრცელებული “საფეხმავლო მოაჯირების” სახით. აღნიშნული კონსტრუქცია შედგება ფოლადის პროფილისა და ბოქაზებისგან და მისი საორიენტაციო სიმაღლე 1070 მმ-ს შეადგენს. შეთავაზებული მოაჯირის ფორმა და ზომები ნაჩვენებია სურათზე 4.9.18.



სურათი 18. “საფეხმავლო მოაჯირის” სქემა

პიდროიზოლაცია

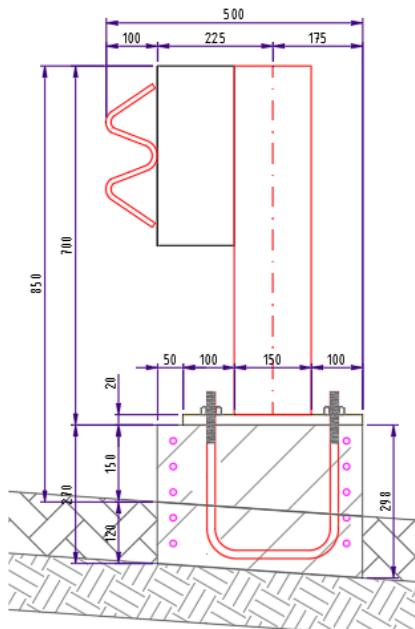
ხიდების ფენილების პიდროიზოლირებისთვის ტრადიციულად ფართოდ გამოიყენება პიდროსაიზოლაციო ფენის მოწყობა დაბეტონებული არმატურის ბაზის თავზე. ასეთი კონსტრუქცია კარგად მუშაობს რაიმე მნიშვნელოვანი საჩივრების გარეშე. შესაბამისად, საპროექტო ხიდების ფენილების პიდროიზოლირებაც იგივე ტრადიციული მეთოდით შესრულდება. ხიდების ფენილების პიდროიზოლაციის სქემა იღუსტრირებულია სურათზე 4.9.19.



სურათი 16. ხიდის ფენილის პიდროიზოლაციის შეთავაზებული გადაწყვეტა

საგზაო ზღუდარი (თვალამრიდი)

ხიდზე მოძრაობის უსაფრთხოების პირობები დაკმაყოფილდება საქართველოში მოქმედი პროექტირების ნორმების შესაბამისად. კერძოდ, ხიდზე ფეხით მოსიარულეთა დაცვის და ავტომობილების ხიდიდან გადავარდნის აღკვეთის მიზნით, ხიდებზე, ტროტუარსა და საგალ ნაწილს შორის დამონტაჟდება 850 მმ სიმაღლის ფოლადის ზღუდარები (ბოძკინტექით და პორიზონტალური პროფილით). ხიდზე შემსვლელი ავტომობილების უსაფრთხოების გაზრდის მიზნით, ზღუდარები რამდენიმე მეტრით გაგრძელდება ხიდის ბოლოებს მიდმა და მდოვრედ დაეშვება შესასვლელებიდან გარეთ.



სურათი 20. საგზაო ზღუდარის ტიპიური გადაწყვეტა

სადეფორმაციო ნაკერები

ხიდებზე სადეფორმაციო ნაკერები მოეწყობა მხოლოდ სანაპირო ბურჯებზე. გათვალისწინებულია ხიდის მაღის ნაშენის უწყვეტად (უჭრი სახით) მოწყობა ხიდის მთლიან სიგრძეზე, რაც გააუმჯობესებს მოძრაობის კომფორტულობას და შეამცირებს მოვლა-შენახვის მოთხოვნებს. ხარისხის უზრუნველყოფის მიზნით, სადეფორმაციო ნაკერები მოწოდებული უნდა იყოს აღიარებული დამამზადებლებისგან.

საყრდენი ნაწილები

ხიდის კონსტრუქციული ნაწილების შეუღლებისთვის გამოყენებული იქნება მარტივი ტიპის რეზინის და მეტალის ფენებიანი (ლამინირებული) საყრდენი ნაწილები. საყრდენი ნაწილები განთავსდება სანაპირო და შაულედ ბურჯებზე, მაღის ნაშენის დასაყრდნობად. იგულისხმება, რომ საყრდენი ნაწილების დრეკადობა ვერტიკალური მიმართულებით ასხლლური იქნება, ხოლო ხიდის მიმართულებით – სასრული. ექსტრემალური მოვლენის (მაგ., მიწისძვრის) დროს საყრდენი ნაწილების ჩამქრობი (მადემპფირებელი) მოქმედება უმნიშვნელოდ მიიჩნევა და მხედველობაში არ მიიღება.

საინჟინრო კომუნიკაციების გასატარებელი არხები

უნდა მოეწყოს ელექტროგაყვანილობა და სხვა საინჟინრო კომუნიკაციების (არხები, რომლებიც კონკრეტულად მოითხოვება გზაგამტარის ტიპის ხიდებისთვის). ელექტროგაყვანილობის/საკაბელო არხების პროექტირების დროს მთავარი პრიორიტეტი უნდა მიენიჭოს ნაგებობის ესთეტიკურ შესახედაობას.

DESIGN BRIDGE INVENTORY / საპროექტო ხიდების უზარი

ID #	CHAINAGE, km+m მდგარება, მ+მ				SUPERSTRUCTURE გალის ნაკვე			CROSSING გადაკვეთი		DECK / გასაფი					SPANS გალები		
	CL # დს №	INTERCROSS გადაკვეთია	A1	A2	CROSS SECTION SHAPE განისაზღვის ფორმა	MATERIAL მასალა	STRUCTURAL TYPE კონსტრუქც. ტიპი	FUNCTIONALITY დანიშნულება	NAME სახელწოდება	NOs რაოდ-ბა	LENGTH, m სიმძიმე, მ	WIDTH, m სიგანგი, მ	SKEW, ° წაკვირა, °	AREA, m ² ფარიგი, მ ²	NOs რაოდ-ბა	SCHEDULE სპექტა	BOUNDARY CONDITIONS დამართების კონიგინი

472

8 928

01	400		0+625	0+654	I-GIRDERS ორთქსასრი კოდები	PC ს.დ. გეტრენი	PRECAST ს/დამზადებული	GRADE SEPARATION გაბატარეი	Bakurtsikhe Connection ბაკურცის ვიკინგი	1	30.5	14	15	427	1	1X29.4	FREE SUPPORTED 0ა30b. დამზადებული
02	100		1+400	1+490	I-GIRDERS ორთქსასრი კოდები	PC ს.დ. გეტრენი	PRECAST ს/დამზადებული	RIVER მდინარე	Unnamed Stream უსახელი ხელი	1	93.1	19	30	1 769	3	3X29.4	FREE SUPPORTED 0ა30b. დამზადებული
03	100		1+850	1+971	I-GIRDERS ორთქსასრი კოდები	PC ს.დ. გეტრენი	PRECAST ს/დამზადებული	VIADUCT 30აღმდე		1	124.4	19	30	2 364	4	3X29.4	FREE SUPPORTED 0ა30b. დამზადებული
04	100	4+962			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
05	100	5+715			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
06	100	7+077			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
07	100	7+597			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
08	100	8+126			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
09	100	8+746			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
10	100	9+961			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
11	100	10+484			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
12	100	11+386			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	GRADE SEPARATION გაბატარეი	Vakiri Connection ვაკირის ვიკინგი	1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
12.1	300	0+149			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	IRRIGATION CHANNEL სარწყავი არხი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
13	100	12+226			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
14	100	13+000			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	18		252	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
15	100	13+292			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	24		336	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
16	100	14+193			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	24		336	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
17	100	14+950			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	24		336	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი
18	100	15+991			RECTANGULAR SLAB მარტივია ფილა	RC რკინიასტრენი	CAST-IN-SITU მოწყლილი	UNDERPASS ძველი გამტარი		1	14.0	24		336	1	1x13	INTEGRAL FRAME ხელში ჩატარი

DESIGN BRIDGE INVENTORY / სავარგებლო ხიდების უზყისი

ID #	CHAINAGE, km+m მდებარეობა, მეტრი				SUPERSTRUCTURE მასის ნაშენები			PILES			PILE CAP m ³	ABUTMENT m ³	PIER m ³	GIRDERS		DECK SLAB m ³	BEARINGS nos	EXP. JOINT m	DRAINAGE TUBES m	SEALING m ²	WEARING COURSE m ²	GUARDRAIL m	HANDRAIL m
	CL # კლ. №	INTERCROSS გადაკვეთის	A1	A2	CROSS SECTION SHAPE განვითარებული ფორმა	MATERIAL მასის	STRUCTURAL TYPE ძრის ტექნიკური ტიპი	Nos	Ø 1000, m	Ø 1200, m				SLAB m ³	30 m I-BEAMS nos								
								286	3 060	1 300	3 056	4 222	1 471	3 167	101	1 289	202	117	248	8 928	4 560	736	550
01	400		0+625	0+654	I-GIRDERS ორთქმები კონკავი	PC ყ.ღ. გამტონი	PRECAST ს/დაგუადგული	8		200	84.0	202.0			10	109.8	20	29.0	30.5	427.0	427.0	141.0	79.0
02	100		1+400	1+490	I-GIRDERS ორთქმები კონკავი	PC ყ.ღ. გამტონი	PRECAST ს/დაგუადგული	30		450	616.1	298.6	588.5		39	504.6	78	43.9	93.1	1 768.9	1 768.9	266.2	204.2
03	100		1+850	1+971	I-GIRDERS ორთქმები კონკავი	PC ყ.ღ. გამტონი	PRECAST ს/დაგუადგული	40		650	858.3	303.8	882.8		52	674.2	104	43.9	124.4	2 363.6	2 363.6	328.8	266.8
04	100		4+962		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
05	100		5+715		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
06	100		7+077		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
07	100		7+597		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
08	100		8+126		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
09	100		8+746		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
10	100		9+961		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
11	100		10+484		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
12	100		11+386		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
12.1	300		0+149		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	120		86.4	95.4		182.7						252.0			
13	100		12+226		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
14	100		13+000		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	12	180		86.4	203.4		182.7						252.0			
15	100		13+292		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	16	240		115.2	271.2		243.6						336.0			
16	100		14+193		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	16	240		115.2	271.2		243.6						336.0			
17	100		14+950		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	16	240		115.2	271.2		243.6						336.0			
18	100		15+991		RECTANGULAR SLAB გარიგვითის 30ლა	RC რკინიანი	CAST-IN-SITU აღმოჩენილი	16	240		115.2	271.2		243.6						336.0			