

ტექნიკური დავალება

საინჟინრო გეოლოგიური კვლევის წასატარებლად

ობიექტის დასახელება – საოფისე შენობა.

დამკვეთი – სხივ „სმართ ლოჯიქი“.

ობიექტის მდებარეობა – ქ. ობილისი, დიდი ხეივის შესახვევი №3.

ყოფილი მრგვალი გარაჟის ტერიტორია.

დაპროექტების სტადია – სამუშაო დოკუმენტაცია.

შენობის კლასი პასუხისმგებლობის მიხედვით – მეორე.

მშენებლობის ტიპი – ახლი მშენებლობა.

დასაპროექტებელი შენობა 11 სართულიანია, მიწისქვეშა თრი სართულით.

პირველი სართულის იარაკის საპროექტო ნიშნული დადგინდება მოგვიანებით.

სარდაფის ჩაღრმავება და საძირკვლის ტიპი დამოკიდებული იქნება უბნის საინჟინრო გეოლოგიურ პირობებზე (ჩვეულებრივი ან ხიმინჯოვანი).

დატვირთვა საძირკვლებზე – 6500 კნ (650 ტ) საყრდენზე, საძირკვლის მასალა – რკინაბეტონი.

საინჟინრო გეოლოგიური გამოკვლევის ტექნიკური დოკუმენტაცია
წარმოდგენილი იქნეს აკინძული 2 ეგზემპლარად და ელექტრონულ ვერსიაში.

დანართი: ტერიტორიის ტოპოგრაფიულ 1:500 მასშტაბში

მიწადულობა

ქ. თბილისში, ღირე ხეივის გამსახვევის №3-ში საოცის შენობის გვევალობისთვის საინიცირო გეოლოგიური ძვლევის ჩასატარებლად

წინამდებარე მიწადულობა შედგენილია სხ და წ 1.02.07-87 (საინიცირო კვლევები მშენებლობებისთვის) 1.19 პუნქტის მე-2 შენიშვნის და 1.22 პუნქტის, აგრეთვე პ 02.01-08 (შენობების და ნაგებობების ფუძეები), სხ და წ 2.02.03-85 (ხიმინჯოვანი საძირკვლები) მოთხოვნათა საფუძველზე.

დასაპროექტებელი შენობის ტექნიკური მახასიათებლები მოცემულია დართულ ტექნიკურ დავალებაში.

ტერიტორიის მიმდებარე უბნებზე, გორგასლის ქ.№10, №63, №75 და სხვა, აღნიშნული განყოფილების მიერ, საცხოვრებელი სახლების მშენებლობასთან დაკავშირებით, ჩატარებულია საინიცირო გეოლოგიური კვლევები, რომელთა მასალები ინახება განყოფილების არქივში.

დასახელებული მასალები შეიცავს მოცემული რაიონის გეოლოგიური აგებულების და აქ გავრცელებული გრუნტების ლაბორატორიული გამოკვლევის მონაცემებს. მასალები განხილული იქნეს დასკვნის შედგენისას და საჭიროებისას, გამოყენებული.

ზემოაღნიშნულის გათვალისწინებით, სხ და წ 1.02.07-87-ის პ 3.63-ის შესაბამისად, ტერიტორიაზე გაიბურდოს 3 ჭაბურდილი, მექანიკური-სევერი მეთოდით, 160 მმ-მდე დიამეტრით, შემოკლებული რეისებით, მშრალი წესით, კერნის უწყვეტი ამოღებით.

ჭაბურდილებიდან აღებული იქნეს გრუნტების დაურღვევებული და დარღვეული სტრუქტურის ნიმუშები პ 3.75-ში რეკომენდებული რაოდენობით.

აღებულ ნიმუშებზე ჩატარდეს ფიზიკურ-მექანიკური თვისებების ლაბორატორიული გამოკვლევები, აღნიშნული ნორმატიული დოკუმენტის სავალდებული პე-8 დანართის მიხედვით.

გრუნტის წყლის რკინაბეტონის კონსტრუქციების მიმართ შესაძლო აგრესიული თვისებების შესწავლის მიზნით, აღებული იქნეს პ სინჯი და ჩატარდეს ქიმიური ანალიზები.

ჩატარებული სამუშაოები საფუძველზე შედგეს საინიცირო გეოლოგიური დასკვნა, სხ და წ 1.02.07-87-ის მე-9 დანართის რეკომენდაციების შესაბამისად და აიკინძოს 2 გგ ზემპლარად. შესრულდეს კვლევის მასალის ელექტრონული კერსია.

**ქ. თბილისში, დიდი სეირის შესახვევის №3-ში სსიპ „საჯარო
რეესტრის ეროვნული სააგენტოს“ და სსიპ „სმართ ლოჯისტის“
ოფიციალობისთვის ჩატარებული საინიციატივი
გეოლოგიური კვლევის შედეგები**

სსიპ „სმართ ლოჯისტის“-ს დაკვეთით (ხელშ.№2016/66, დაკვეთა №184/2016), შპს „ახალი საქალაქმშენპროექტის“ საინიციატივო გეოლოგიური კვლევების განყოფილებამ, 2016 წლის ივნის-აგვისტოში, ქ. თბილისში, დიდი სეირის №3-ში ოფიციალური მშენებლობისთვის, ჩატარა საინიციატივო გეოლოგიური კვლევა.

კვლევის მიზანს წარმოადგენდა მშენებლობისთვის გამოყოფილი ტერიტორიის საინიციატივო გეოლოგიური პირობების შესწავლა და დასაპროექტებელი შენობის დაფუძნების პირობების დადგენა.

უშუალოდ გამოყოფილი ტერიტორიის ფარგლებში წინა წლებში ჩატარებული კვლევის შესახებ ცნობილი არ არის. ტერიტორიის მიმდებარე უბნებზე კი, აღნიშნული განყოფილების მიერ, სხვადასხვა ობიექტებზე ჩატარებულია საინიციატივო გეოლოგიური კვლევები, რომელთა მასალები ინახება განყოფილების არქივში და გამოყენებულია წინამდებარე დასკვნის შედგენისას.

მშენებლობისთვის გამოყოფილ ტერიტორიაზე, ამჟამად, განთავსებულია 6 სართულიანი, წრიული ფორმის, ყოფილი გარაჟის შენობა, რომელიც დემონტაჟის პროცესშია და მის ადგილას აშენდება ახალი საპროექტო ოფიციალური შენობა.

ზემოთ აღნიშნული მიზნების გადასაწყვეტად, მოქმედი ნორმატიული დოკუმენტების (სხ და წ 1.02.07-87, პნ 02.01-08) მოთხოვნის შესაბამისად, შედგა მიწერილობა საინიციატივო გეოლოგიური კვლევითი სამუშაოების ჩასატარებლად.

მიწერილობის თანახმად, სამშენებლო ტერიტორიაზე გაიბურდა 3 ჭაბურღილი – №№1÷3, სიღრმით 18,0 მ თითოეული.

ბურღა ჩატარდა მექანიკური-სვეტური მეთოდით, საბურღი დაზგით „უგბ-1გხ“, 160 მმ-მდე დიამეტრით, მშრალი წესით, შემოკლებული რეისებით, კერნის უწყვეტი ამოდებით.

ტერიტორიაზე გაგრცელებული გრუნტების, ლაბორატორიული შესწავლის მიზნით, ჭაბურღილებიდან აღებულია დაურღვევებული და დარღვეული სტრუქტურის 21 ნიმუში, ხოლო გრუნტის წყლის ბეტონის კონსტრუქციების მიმართ აგრესიული თვისებების განსასაზღვრავად, აღებულია 3 სინჯი.

მეთხეული გრუნტების და წყლის სინჯების შესწავლა ჩატარდა განყოფილების გეოტექნიკურ ლაბორატორიაში, ხოლო ძირითადი ქანების

გამოცდები – სსიპ გრ. წულუკიძის სამთო ინსტიტუტის ქანების კვლევის ლაბორატორიაში.

ლაბორატორიული კვლევის შედეგები ერთვის დასკვნას.

ტოპოსაფუძვლად გამოყენებულია დამკვეთის მიერ გადმოცემული ტოპოგეგმა 1:500 მასშტაბში, რომელზედაც დატანილია ჭაბურღილების განლაგება და შესრულდა მათი გეგმურ-სიმაღლითი მიბმა.

გეომორფოლოგიურად მშენებლობისთვის გამოყოფილი ტერიტორია მდ. მტკვრის მარჯვენა ჭალის ტერასაზე, რომლის რელიეფი სწორია.

ან 01.05-08-ის („სამშენებლო კლიმატოლოგია“) თანახმად, რაიონის ძირითადი კლიმატური მონაცემები შემდეგია:

- წლის საშუალო ტემპერატურა $+12,8^{\circ}\text{C}$;
- ტემპერატურის აბსოლუტური მინიმუმი -22°C ;
- ტემპერატურის აბსოლუტური მაქსიმუმი $+40^{\circ}\text{C}$;
- ნალექების რაოდენობა წელიწადში – 616 მმ;
- ქარის უდიდესი სიჩქარე შესაძლებელი 20 წელიწადში ერთხელ – 24 მ/წმ;
- ქარის წნევის ნორმატული მნიშვნელობა 5 წელიწადში ერთხელ $W_0=0,30$ კპა, 15 წელიწადში ერთხელ - $W_0=0,33$ კპა;
- თოვლის საფარის წონა – 0,50 კპა;
- გრუნტების სეზონური გაყინვის ნორმატიული სიღრმე – 0 სმ.

ჩატარებული საგელე და ლაბორატორიული კვლევის მონაცემების საფუძველზე, შედგენილია ჭაბურღილების სვეტების და ტერიტორიის გეოლოგიურ-ლითოლოგიური ჭრილები.

როგორც წარმოდგენილი ჭრილებიდან ჩანს, ტერიტორიაზე, მიწის ზედაპირიდან 3,5–4,8 მ-ის სიღრმემდე, გავრცელებულია ტექნოგენური (tQ_{IV}) – ნაყარი გრუნტი, წარმოდგენილი თიხნარის, კენჭების, ღორღის და სამშენებლო ნაგვის სუსტად შეკავშირებული ნარევით (ფენა 1). ნაყარი გრუნტის ქვეშ, 3,5–4,8 მ-ის სიღრმიდან 6,3–7,4 მ-ის სიღრმემდე, გავრცელებულია დელუვიური გენეზისის (dQ_{IV}) თიხოვანი გრუნტი, წარმოდგენილი ძნელპლასტიკური კონსისტენციის, ყავისფერი თიხით, ღორღის და კენჭების არაკანონზომიერი 20–40%-მდე მინარევით (ფენა 2). თიხების ქვეშ, 6,3–7,4 მ-ის სიღრმიდან 7,2–8,9 მ-ის სიღრმემდე, გავრცელებულია ალუვიური გენეზისის (aQ_{IV}), ქვიშიანი თიხის 30%-მდე შემავსებლიანი კენჭნაროვანი გრუნტი (ფენა 4). კენჭნარების ქვეშ, 7,2–8,9 მ-ის სიღრმიდან 9,7–11,50 მ-ის სიღრმემდე, გავრცელებულია ალუვიური

(*aQ_{IV}*) საშუალო მარცვლოვანი ყავისფერი ქვიშები, თიხის თხელი (2–3 სმ) შეუშრებით და ლინზებით (ფენა 3). ქვიშების ქვეშ, 9,7–11,5 მ-ის სიღრმიდან 12,5–13,80 მ-ის სიღრმემდე, გავრცელებულია ასევე ალუვიური (*aQ_{IV}*) კენჭნაროვანი გრუნტი, თიხიანი ქვიშის შემავსებლით 30%-მდე (ფენა 5). 12,5–13,8 მ-ის სიღრმიდან კენჭნარები (ფენა 5) შემოფენილია ზედა ეოცენის (*P₂*³) ძირითადი ქანებით, წარმოდგენილი თიხოვანი ქვიშაქვების და არგილითების შრების მორიგეობით, რომელშიც ჭარბობს ქვიშაქვების შრები პროცენტული შეფარდებით 60–40%. ეროზიული ზედაპირიდან 0,7 მ-ის სიღრმემდე ძირითადი ქანები ძლიერ გამოფიტულია (ფენა 6), ხოლო სიღრმეში ნაკლებად გამოფიტული (ფენა 7).

პიდროგეოლოგიური პირობების მხრივ ტერიტორია ხასიათდება გრუნტის წყლების გავრცელებით, რომელიც გამოვლინდა ყველა ჭაბურღლილში, მიწის ზედაპირიდან 3,0–4,8 მ-ის სიღრმის ფარგლებში, რომელთა დონეებმა რამოდენიმე ხნის შემდეგ ამოიწია და დამყარდა 2,6–4,5 მ-ის სიღრმის ფარგლებში.

გენეტიკურად გრუნტის წყლი წარმოადგენს ატმოსფერული ნალექების ინფილტრაციის შედეგს. მათ დამატებით კვებაში არ გამოირიცხა ტექნოგენური წყლების მონაწილეობა.

საორიენტაციოდ გრუნტის წყლის მაქსიმალურ დონედ, შეიძლება მიღებული იქნეს +0,5 მ დამყარებულ დონეებთან შედარებით.

როგორც ზემოთ არის აღნიშნული, ტერიტორიაზე გავრცელებული გრუნტებიდან, ლაბორატორიული შესწავლის მიზნით აღებული იყო დაურღვევებული და დარღვეული სტრუქტურის 21 ნიმუში. დაურღვევებული სტრუქტურის 6 ნიმუში აღებულია თიხოვანი გრუნტიდან (ფენა 2), ხოლო 4 ნიმუში, საკონტროლო მიზნებით აღებულია ნაკლებად გამოფიტული ძირითადი ქანებიდან (ფენა 7) – 2 ნიმუში ქვიშაქვებიდან, 2 ნიმუში არგილითებიდან.

დარღვეული სტრუქტურის ნიმუშები აღებულია ქვიშებიდან (ფენა 3) და კენჭნაროვანი გრუნტებიდან (ფენები 4 და 5), აქედან 6 ნიმუში აღებულია ქვიშებიდან (ფენა 3), ხოლო 5 ნიმუში კენჭნაროვანი გრუნტებიდან – 2 ნიმუში ფენა 4-დან, 3 ნიმუში – ფენა 5-დან.

ლაბორატორიაში თიხოვან გრუნტზე (ფენა 2) განისაზღვრა ფიზიკური მახასიათებლების სრული კომპლექსი, ქვიშებზე (ფენა 3) და მსხვილ-ნატეხოვან გრუნტებზე (ფენები 4 და 5) - გრანულომეტრიული შემადგენლობა.

ქვემოთ, ცხრილ 1-ში მოცემულია თიხოვანი გრუნტის (ფენა 2) ფიზიკური მახასიათებლების სიდიდეების ცვალებადობის დიაპაზონი და გამოთვლილია საშუალო (ნორმატიული) მნიშვნელობები.

ცხრილი 1

Nº Nº	ფიზიკური მახასიათებლები	განხ.	მიღებულ მნიშვნელობათა დიაპაზონი	საშუალო (ნორმატიული) მნიშვნელობა	
1	პლასტიკურობის რიცხვი	I _p	—	0,18–0,21	0,19
2	ტენიანობა	W	%	22,8–27,1	25,5
3	სიმკ- გრივე	გრუნტის ρ	δ/სგ ³	1,89–2,01	1,95
	მშრალი გრუნტის ρ _d			1,51–1,60	1,55
	გრუნტის ნაწილაკების ρ _s			2,72	2,72
4	ფორიანობა	n	%	41,1–44,3	42,9
5	ფორიანობის კოეფიციენტი	e	—	0,698–0,796	0,751
6	დენადობის მაჩვენებელი	I _L	—	0,27–0,43	0,34
7	ტენიანობის ხარისხი	S _r	—	0,84–0,99	0,92

როგორც ცხრილიდან ჩანს, გამოკვლეული გრუნტი (ფენა 2) წარმოადგენს ძნელკლასტიკური კონსისტენციის, სრულად წყალგაჯერებულ თიხას.

გრანულომეტრიული ანალიზის თანახმად, თიხებში აღინიშნება ლორდის და კენჭების შემცველობა 20–40%-მდე და სტანდარტი 25100-2011-ის 6.18 ცხრილის თანახმად, კლასიფიცირდება როგორც თიხა ლორდოვანი.

ცხრილში მოცემული საშუალო (ნორმატიული) მნიშვნელობები გამოიყენება საანგარიშოდ.

როგორც ქვიშოვანი და მსხვილნატეხოვანი გრუნტების გარნულომეტრიული ანალიზის შედეგებიდან ჩანს, ქვიშოვანი გრუნტი მიეკუთვნება საშუალო მარცვლოვნების ქვიშას (ფენა 3), ხოლო მსხვილნატეხოვანი გრუნტები – თიხის 30%-მდე შემავსებლიან კენჭნაროვან გრუნტს (ფენა 4) და ქვიშის 30%-მდე შემავსებლიან კენჭნაროვან გრუნტს (ფენა 5). აქევე შევნიშნავთ, რომ საველე პირობებში, ვიზუალურად, გრუნტი განისაზღვრა როგორც ქვიშიანი თიხა, რაც არ კლასიფიცირდება გრანულომეტრიული ანალიზის მიხედვით და გეოლოგიურ ჭრილებზე გრუნტის დასახელება მოცემულია საველე განსაზღვრის მიხედვით. საველე განსაზღვრის მიხედვითაა მოცემული გეოლოგიურ ჭრილებზე

მსხვილნატეხოვანი გრუნტების (ფენები 4, 5) დასახელებაც – ფენა 4-ისთვის – ქვიშიანი თიხის შემავსებელი, ფენა 5-ისთვის თიხიანი ქვიშის შემავსებელი.

როგორც აღინიშნა, ძირითადი ქანების გამოცდები ჩატარდა სსიპ გრ. წულუკიძის სამთო ინსტიტუტის ლაბორატორიაში.

გამოცდებით განისაზღვრა სიმტკიცის ზღვარი ერთდერძა კუმშვაზე წყალგაჯერებულ მდგომარეობაში, სიმკვრივე და დრეკადობის მოდული.

ქვემოთ, ცხრილ 2-ში მოცემულია ძირითადი ქანების გამოცდების შედეგები.

ცხრილი 2

Nº №	ბრუნტის დასახელება	ჰაბ.NN	ნოშვის აღების სილრჩე ბ მ	სიმტკიცის R _c კბ/სმ ² წყალნაჯერი მდგომარეობაში	დრეკადობის (0.76ბის) მოდული E _d კბ/სმ ² წყალნაჯერი ნიშვი	სიმკვრივე ρბ/სმ ³
1	ქვიშაქვა	ჭაბ.№1	13,5	200,6	35256,3	2,42
2		ჭაბ.№3	16,5	220,2	37593,1	2,44
საშუალო სიდიდეები				210,4	36424,7	2,43
3	არგილითი	ჭაბ.№1	15,0	37,5	20955,8	2,35
4		ჭაბ.№3	14,0	34,3	20086,5	2,34
საშუალო სიდიდეები				35,9	20521,15	2,34

როგორც ცხრილიდან ჩანს, პნ 02.01-08-ის დანართი 1-ის საკლასიფიკაციო ცხრილი 1-ის თანახმად, ქვიშაქვა მიეკუთვნება საშუალო სიმტკიცის ქანს, ხოლო არგილითი ნახევრადკლდოვან ქანს.

აღნიშნული მონაცემების მიხედვით, ძირითადი ქანების მდგენელი ფენები – ქვიშაქვები და არგილითები მკვეთრად განსხვავდებიან ერთმანეთისგან.

ფუძის ანგარიშებისთვის, საჭიროა სიმტკიცის ზღვრის მნიშვნელობა არა ცალკეული შრეებისთვის, არამედ, ძირითადი ქანის მთლიანი მასივისთვის. სიმტკიცის ზღვრის ნორმატიული მნიშვნელობა წყალაგაჯერებულ მდგომარეობაში ხიმინჯივანი საძირკვლებისთვის რეკომენდებულია მიღებული იქნეს ძირითადი ქანების მდგენელი ფენების გასაშუალებელი მნიშვნელობა:

$$R_{c,n} = \frac{R_{\text{ქვიშაქვა}} + R_{\text{არგილითი}}}{2} = \frac{210 + 36}{2} = \frac{246}{2} 123 \text{ კბ/სმ}^2$$

ვინაიდან ლაბორატორიული გამოცდებისას არ არის გათვალისწინებული მასივში ქანების თავისებურება (გამოფიტულობა, შრეობრიობა, ნაპრალოვნება და სხვა), ანგარიშებისთვის, მასივში სუსტი მდგენელის არგილითის გათვალისწინებით ვიღებთ მის კორექტირებულ მნიშვნელობას $R_{c,n}=100$ კბ/სმ².

როგორც გრუნტის წყლის სინჯების ქიმიური ანალიზების შედეგებიდან ჩანს, გამოკვლეული წყალი-გარემო, დასაპროექტებელი კონსტრუქციის ბეტონის მიმართ, ამჟღავნებს სულფატური აგრესიულობის შემდეგ თვისებებს:

1. პორტლანდცემენტის (სტანდარტი 10178-76) გამოყენებისას:
 - ა) სუსტად აგრესიულია W_4-W_6 წყალშეუდწევადობის მარკის ბეტონების მიმართ;
 - ბ) არააგრესიულია W_8 წყალშეუდწევადობის მარკის ბეტონის მიმართ.
 2. პორტლანდცემენტის (სტანდარტი 10178-76) კლინკერში ჩანართებით C_3S არაუმეტეს 65%, C_3A არაუმეტეს 7%, C_3A+C_4AF არაუმეტეს 22%, წილაპორტლანდცემენტის და, აგრეთვე, სულფატდგრადი სტანდარტი 22266-76 ცემენტების გამოყენებისას – არააგრესიულია $W_4-W_6-W_8$ წყალშეუდწევადობის მარკის ბეტონების მიმართ.
- არმატურის მიმართ:
- ა) არ არის აგრესიული წყლის გარემოში მუდმივად ყოფნის დროს;
 - ბ) სუსტად აგრესიულია წყლის გარემოში პერიოდულად ყოფნის დროს.

დასპანა და რეკომენდაცია

ყოველივე ზემოაღნიშნულიდან გამომდინარე, შეიძლება გაპეტდეს შემდგარი დასკვნები:

1. საინჟინრო გეოლოგიური თვალსაზრისით, სამშენებლო ტერიტორია დამაკმაყოფილებელ პირობებშია, ვინაიდან აქ არახელსაყრელი ფიზიკურ-გეოლოგიური მოვლენები არ აღინიშნება. სამშენებლო ტერიტორია განთავსებულია მდ. მტკვრის ალუგიურ ტერასაზე, რაც ძირითადი განპირობებული ფაქტორია გრუნტების ფენების კანონზომიერი მონაცემებით და თარაზული განლაგებით. მიწისქვეშა წყლის შედარებით მაღალი დონე წარმოადგენს არახელსაყრელ ფაქტორს.
საინჟინრო გეოლოგიური პირობების სირთულის მიხედვით, ტერიტორია სხ და წ 1.02.07-87 მე-10 დანართის თანახმად, მიეკუთვნება III კატეგორიას (რთული).

2. ტერიტორიის ამგებ გრუნტებში, სამშენებლო თვისებების მიხედვით, ნაყარი გრუნტის (ფენა 1) ჩაუთვლებული (არ იქნება გამოყენებული ფუძის გრუნტად), გამოიყოფა 6 საინჟინრო გეოლოგიურ ელემენტი (სბმ):

I სბმ – თიხა (ფენა 2);

II სბმ – ქვიშა (ფენა 3);

III სბმ – კენჭნარი ქვიშიანი თიხის შემავსებლით (ფენა 4);

IV სბმ – კენჭნარი თიხიანი ქვიშის შემავსებლით (ფენა 5);

V სბმ – ძლიერ გამოფიტული ძირითადი ქანი (ფენა 6);

VI სბმ – გამოფიტული ძირითადი ქანი (ფენა 7).

3. ტერიტორიის გეოლოგიური აგებულებიდან გამომდინარე, დასაპროექტებული შენობის საძირკვლის ფუძის გრუნტად შეიძლება გამოყენებული იქნეს ნებიერი სბმ-ის გრუნტი.

დაფუძნების ვარიანტებად შეიძლება მიღებულ იქნეს რკინაბეტონის ფილა ან ხიმინჯოვანი საძირკვლები (ბურღვით ნატენი საყრდენი ხიმინჯები)

ხიმინჯოვანი საძირკვლების გამოყენებისას ფუძე-გრუნტად შეიძლება მიღებული იქნეს IV და VI სბმ-ის გრუნტები (ფენები 5 და 7).

შენიშვნა: ფუძედ I სბმ-ს გრუნტის (ფენა 2) მიღებისას, გრუნტის მასაში მსხვილი ჩანართების (ლორდი, კენჭები) არაკანონზომიერი მინარევის გამო, მიზანშეწონილია გამოყენებული იქნეს ხელოვნური ფუძე – ხრეშ-კენჭნარის (ან ლორდის) ფენობრივად შემკვრივებული (0,2-0,25 სმ) საბალასტო გრუნტი. ხელოვნურ ფუძეზე დეფორმაციის მოდული შეიძლება მიღებულ იქნეს 35 მპა (350 კგ/სმ²), ხოლო საანგარიშო წინაღობა $R_0=300$ კპა (3,0 კგ/სმ²),

4. ფუძის ანგარიშებისთვის, ქვემოთ, ცხრილ 3-ში, მოცემულია ექვსივე სბმ-ის გრუნტის ფიზიკურ-მექანიკური მახასიათებლების მნიშვნელობები, მიღებული ლაბორატორიული გამოკვლევების, საარქივო მასალების, ნორმატიული დოკუმენტების და საცნობარო ლიტერატურის გამოყენების საფუძველზე:

№ №	ბრუნტების მახასიათებლები	საანგარიშო მნიშვნელობები					
		I სბე ვ. 2	II სბე ვ. 3	III სბე ვ. 4.	IV სბე ვ. 5	V სბე ვ. 6	VI სბე ვ. 7
1	სიმკვრივე, ρ გძ/სმ ³	1,95	1,60	1,95	1,95	2,0	2,42
2	ხვედრითი შეჭიდულობა, c კპა (კგძ/სმ ²)	50(0,50)	1(0,01)	10(0,10)	2(0,02)	—	—
3	შინაგანი ხახუნის კუთხე, φ°	17	35	35	38	—	—
4	დეფორმაციის მოდული, E მპა (კგძ/სმ ²)	18(180)	30(300)	40(400)	50(500)	—	—
5	პირობითი საანგარიშო წინაღობა R ₀ კპა (კგძ/სმ ²)	250(2,5)	400(4,0)	400(4,0)	500(5,0)	—	—
6	სიმტკიცის ზღვარის ნორმატიული მნიშვნელობა ერთლერძა კუმშგაზე წყალგაჯერებულ მდგომარეობაში R _{c,n} კპა (კგძ/სმ ²)	—	—	—	—	2000 (20)	10000 (100)
7	დრეკადობის მოდული E _ρ კგძ/სმ ²	—	—	—	—	—	28473
8	საგების კოეფიციენტი, k კგ/სმ ³	3,0	5,0	6,0	8,0	40	100
9	პუასონის კოეფიციენტი, μ	0,42	0,30	0,27	0,27	0,25	0,20

შენიშვნა: ხიმინჯოვანი საძირკვლების გამოყენებისას, ხიმინჯის შემომფენავი გრუნტების საგების კოეფიციენტის საანგარიშო მნიშვნელობა (C_z) აიღება სხ და წ 2.02.03-85-ის დანართი 1-ის რეკომენდაციების მიხედვით.

5. ტერიტორიაზე გრუნტის წყლის გავრცელების მაქსიმალური საპროგნოზო დონის ქვემოთ, მიწისქვეშა სართულის მოწყობის შემთხვევაში, საჭირო იქნება პროექტში გათვალისწინდეს, წყალდამცავი დონისძიებები (დრენაჟი, საიზოლაციო საშუალებების გამოყენება და სხვა).

6. გრუნტის წყლის სულფატური აგრესიულობის გამო, მიწისქვეშა კონსტრუქციებისთვის, გამოყენებული იქნეს გრუნტის წყლის ქიმიური ანალიზის დასკვნაში მითითებული ცემენტების ბეტონი (სულფატომედეგი).

7. ქვაბულის გათხრისას, შესაძლოა საჭირო გახდეს წყალქცევითი სამუშაოების ჩატარება. საორიენტაციოდ წყლის მოდენი ქვაბულის ყოველი მ²-დან მიღებული იქნეს 0,01 ლ/წმ, რაც დაზუსტდეს ამოტუმბვის პროცესში.

8. პნ 01.01–09-ის („სეისმომედეგი მშენებლობა“) თანახმად, ქ. თბილისი მდებარეობს 8 ბალიანი სეისმურობის ზონაში.

ამავე ნორმატიული დოკუმენტის ცხრილი 1-ის თანახმად, ტერიტორიაზე გავრცელებული გრუნტები სეისმური თვისებების მიხედვით მიეკუთვნებიან:

ა) ნაყარი გრუნტი (ფენა 1) – III კატეგორიას;

ბ) დანარჩენი გრუნტები (2, 3, 4, 5, 6 და 7) – II კატეგორიას.

სამშენებლო მოედნის საანგარიშო სეისმურობად განისაზღვროს 8 ბალი.

9. ქვაბულის ფერდოების მაქსიმალური დასაშვები დახრა, ტერიტორიაზე გავრცელებული გრუნტებისთვის, მიღებული იქნეს სხ და წ 3.02.01-87-ის პ პ 3.11, 3.12, 3.15 და სხ და წ III-4-80 მოთხოვნათა გათვალისწინებით.

10. დამუშავების სიძნელის მიხედვით, ტერიტორიაზე გავრცელებული გრუნტები, სხ და წ IV-2-82-ის I-I ცხრილის თანახმად, მიეკუთვნებიან:

ა) ნაყარი გრუნტი (ფენა 1) – სამივე სახეობით (ერთციცხიანი ექსკავატორით, ბულდოზერით და ხელით) დამუშავებისას – II ჯგუფს, საშუალო სიმკვრივით – 1800 კგ/მ³ (რიგ. №24^б);

ბ) თიხა (ფენა 2) – ერთციცხიანი ექსკავატორით და ხელით დამუშავებისას – III ჯგუფს, ბულდოზერით – II ჯგუფს, სიმკვრივით 1950 კგ/მ³ (რიგ. №8^б);

გ) ქვიშა (ფენა 3) – ერთციცხიანი ექსკავატორით და ხელით დამუშავებისას – I ჯგუფს, ბულდოზერით – II ჯგუფს, სიმკვრივით 1600 კგ/მ³ (რიგ. №27^б);

დ) კენჭნარები (ფენები 4 და 5) – ერთციცხიანი ექსკავატორით დამუშავებისას – II ჯგუფს, ბულდოზერით და ხელით დამუშავებისას – III ჯგუფს, სიმკვრივით 1950 კგ/მ³ (რიგ. №6^б).

11. სიმინჯების მოსაწყობად გაყვანილი ჭაბურღილებისთვის, გრუნტების კლასიფიკაცია ჯგუფების მიხედვით, ბურღის მეთოდისა და სიძნელის, აგრეთვე მათი მდგრადობიდან გამომდინარე, მიღებული იქნეს იგივე სხ და წ მე-4 კრებულის 4–5 და 4–6 ცხრილებიდან.

12. მრგვალი გარაჟის შენობა (საარქივო მასალების მონაცემებით)
დაფუძნებულია კენჭნაროვან გრუნტზე, ჩვეულებრივი საძირკვლების
(ცალკემდგომი) საშუალებით.

შენიშვნა: საძირკვლების ჩაღრმავების ზესტი მდებარეობის
განსაზღვრა ვერ ხერხდება, სამშენებლო მოვდანზე გრუნტის
წყლის სარკის მაღალი მდებარეობის გამო.
