

ნორინგ მოლოდინი, რევაზ მოლოდინი

## საელმაგლო ფეხის ბაანბარიშვილი

მეთოდიკური მითითებები საკურსო და სადიპლომო  
პროექტების შესასრულებლად

„ტექნიკური უნივერსიტეტი“

საქართველოს ტექნიკური უნივერსიტეტი

ნორინგ მოლოდინი, რევაზ მოლოდინი

## საელმაგლო ჭევის ბაანბარიშვია

მეთოდიკური მითითებები საკურსო და სადიპლომო  
პროექტების შესასრულებლად



რეკომენდებულია საქართველოს  
ტექნიკური უნივერსიტეტის  
სარედაქციო-საგამოცემლო საბჭოს  
მიერ. 29.06.2018, ოქთი №2

თბილისი

2018

მეთოდიკური მითითებების მიზანია დახმარება გაუწიოს სტუდენტებს საკონტროლო სამუშაოების შესრულებასა და საკურსო და სადიპლომო პროექტების შედგენისას სამთო სატრანსპორტო მანქანების კურსში.

გამოცემა განკუთვნილია დია სამთო სამუშაოების (09.05); მიწისქვეშა და საშახტო მშენებლობის (09.04); სასარგებლო წიაღისეულის გამდიდრების (09.03); სასარგებლო წიაღისეულის მიწისქვეშა დამუშავების (09.02); სამთო მანქანებისა და მოწყობილობის (17.01); სამთო ელექტრომექანიკური მოწყობილობისა და ავტომატიზაციის (21.05) სპეციალობის სტუდენტებისათვის.

რეცენზენტები: საქართველოს ტექნიკური უნივერსიტეტის  
სამთო-გეოლოგიური ფაკულტეტის პროფესორი,  
ტექნიკის მეცნიერებათა კანდიდატი როინ ენაგელი,

საქართველოს ტექნიკური უნივერსიტეტის  
სამთო-გეოლოგიური ფაკულტეტის ასოცირებული  
პროფესორი, ტექნიკის მეცნიერებათა  
კანდიდატი გელა მაჩაიძე

© საგამომცემლო სახლი „ტექნიკური უნივერსიტეტი”, 2018

ISBN 978-9941-28-407-6 (PDF)

<http://www.gtu.ge>

ყველა უფლება დაცულია. ამ წიგნის არც ერთი ნაწილის (იქნება ეს ტექსტი, ფოტო, ილუსტრაცია თუ სხვა) გამოყენება არანაირი ფორმით და საშუალებით (იქნება ეს ელექტრონული თუ მექანიკური) არ შეიძლება გამომცემლის წერილობითი ნებართვის გარეშე.

საავტორო უფლებების დარღვევა ისჯება კანონით.



## შ ე ს ა ვ ა ლ ო

მიწისქვეშა (საშახტო) სალოკომტივო წევის გაანგარიშებისათვის საჭიროა შემდეგი მონაცემები:

1. შახტის (მაღაროს, უბნის) წლიური მწარმოებლურობა,  $A, \beta/\gamma =$
2. საწარმოს კატეგორია მტვრისა და გაზიანობის მიხედვით;
3. ტვირთის პუნქტების რაოდენობა და ცვლის მწარმოებლურობა;
4. ზიდვის საშუალოდ აწონილი მანძილი,  $L_{\text{სატ}}, \delta;$
5. საშუალო და ტოლწინალობის ქანობები,  $i_{\text{საშ}}=d_{\text{ასალ}}=f_{\text{ინალ}}=$
6. მუშაობის ორგანიზაცია:
  - სამუშაო დღეთა რიცხვი წელიწადში,  $i_1 =$
  - ცვლების რაოდენობა დღე-დამეში,  $i_2 =$
  - ცვლის ხანგრძლივობა,  $T =$

საელმავლო წევის გაანგარიშება სრულდება შემდეგი თანამიმდევრობით:

1. მოძრავი შედგენილობის ტიპის შერჩევა;
2. ზიდვის საანგარიშო პარამეტრების განსაზღვრა;
3. მატარებლის (შემადგენილობის) მასის გაანგარიშება;
4. წევის გაანგარიშება;
5. ელმავლების მწარმოებლურობისა და რაოდენობის განსაზღვრა;
6. ზიდვის ელექტრომომარაგების გაანგარიშება.

### 1. მოძრავი შემადგენლობის ტიპის შერჩევა

შერჩევა წარმოებს შახტის (მაღაროს, უბნის) წლიური მწარმოებლურობის მიხედვით.

#### **ვაგონეტები**

შახტებისათვის: ყრუძარიანი (ცხრილი 1.1 და 1.2-ის სვეტი 5-8) ან ძირიდან გასაცლელ-ძარიანი (ცხრილი 1.1 და 1.2-ის სვეტი 9-10).

მაღაროებისათვის: ყრუძარიანი (ცხრილი 1.1 და 1.2-ის სვეტი 11-13 და 15-16) გვერდიდან გასაცლელი ძარით (ცხრილი 1.1 და 1.2-ის სვეტი 14).

სასარგებლო წიაღისეულისა და ფუჭი ქანის ზიდვისას, როგორც წესი, გამოყენება ერთი ტიპ-ზომის ვაგონებები. დიდი ტვირთამწეობის (ძარას მოცულობით 4 მ<sup>3</sup> და მეტი) ვაგონებების გამოყენებისას მიზანშეწონილია (მოსამზადებელი სამუშაოებისათვის) უფრო მცირე ტიპ-ზომის ვაგონებების გამოყენება (საწარმოს მწარმოებლურობის 40%-ზე გათვლით).

ვაგონებების საინვენტარო პარკის განსაზღვრისას საჭიროაგავითვალისწინოთ სარეზერვო ვაგონებების რიცხვი, მოთხოვნილი ვაგონებების საერთო რიცხვის 25%-ის ოდენობით.

### ცხრილი 1.1

**სამთამადნო საწარმოებში გამოყენებული ვაგონებების რაციონალური მოცულობა („გიპრონიკელის“ მონაცემების მიხედვით)**

ზიდვის მანძილი, მ <sup>3</sup>	მაღაროს ან ჰორიზონტის მწარმოებლურობა, ათასი ტ/წ					
	100	200	400	600	1000	2000 და მეტი
0,3	0,7	1,2	1,2	-	-	-
0,5	0,7	1,2	1,2	2,2	4,5,	-
1,0	0,7	1,2	2,2	2,2	4,5	9,5
2,0	1,2	1,2	2,2	4,5	4,5	9,5
3,0	-	-	-	4,5	4,5	9,5
5,0	-	-	-	-	9,5	9,5

### ელმავლები

ნახშირის ან მაღალის მომპოვებელ საწარმოებში ელმავლების სარეკომენდაციო ჩაჭიდების მასა და ტიპი შეირჩევა 1.3; 1.4 და 1.5 ცხრილების მიხედვით.

ვაგონებების სარეკომენდაციო ტვირთამწეობის საორიენტაციო შერწყმა ლოკომოტივის ტვირთამწეობასთან შეიძლება გავითვალისწინოთ 1.4 ცხრილის მონაცემებით.

სარეზერვო ელმავლების რაოდენობა ერთ ჰორიზონტზე აიღება ერთი ცალი, იმის მიუხედავად, თუ რამდენი მუშა ელმავლი გვაქვს; ხოლო, თუ ჭაურით შესაძლებელია ელმავლის ჩაშვება (გალიის საშუალებით), მაშინ ყოველ ხუთ მუშა ელმავალზე აიღება ერთი სარეზერვო.

## ცხრილი 12

## გაგონებების ტექნიკური მაჩვენებლები ტიპების მიხედვით

გაგონების ტიპი ტექნიკური მაჩვენებლები	BT-0,8	BT-1,1	BT-1,3	BT-1,6	BT-2,5	BT-3,3	BT-4,0	BD -3,3	BD -5,6	BT-4,0A*	BT-9,0A*	BT-10,0A*	BB-4,0	BT-9,0	BT-10,0
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
ძარის ტევადობა, მ³	0,8	1,1	1,3	1,6	2,5	3,3	4,0	3,3	5,6	4	9	11	4	9	10
ტვირთამწეობა, ტ	1,4	2,0	2,3	3,0	4,5	6,0	7,0	6,0	10,0	10	27	33	10	22,5	25
ლიანდაგის სიგანე, მმ	600	600	600	600	900	900	900	900	900	750,900	750,900	750,900	750	750,900	750,900
სავალი თვლის დიამეტრი, მმ	300	300	300	300	350	350	350	350	400	400	400	400	400	400	400
გაგონის ხისტი ბაზა, მმ	450	550	550	800	800	1100	1300	1100	1500	1250	4000	4000	1250	4000	4000
გადასაბმელების ტიპი	მბრუნავმანჯგალებიანი ავტომატური										მბრუნავ-მანჯგალიანი	ავტომატ-მბრუნავი	რგოლური მბრუნავი	რგოლური მბრუნავი	მბრუნავ-მანჯგალი ანი
ძარის ჩამოკიდება	ხისტი										ამორტიზებული	ხისტი	ამორტიზებული	ხისტი	ამორტიზებული
სიმაღლე რელსის თავიდან გადასაბმელის დერძამდე, მმ	320	320	320	320	365	365	320	365	365	365	365	365	365	365	365
გაბარიტული ზომები, მმ: სიგრძე ბუფერებით	1400	1800	2000	2700	2800	3450	3850	3575	4900	3950	7850	7450	4500	7850	7300
სიგანე	800	850	880	850	1240	1320	1320	1350	1350	1350	1350	1800	1350	1350	1800
სიმაღლე რელსის თავიდან	1300	1300	1300	1200	1300	1300	1600	1400	1550	1350	1550	1600	1550	1550	1600
მასა, ტ	0,502	0,581	0,637	0,708	2,148	1,978	1,863	1,695	2,437	3,9	8,7	9,5	4,4	7,9	8,9
დირქტულება, პირ.ერთ.	137	147	180	170	300	313	689	670	900	1100	3940	4780	1460	2750	3250
დამამზადებელი ქარხანა	კისელიოვსკის მანქანათმშენებელი ქარხანა										პერმის სამთო-საშახტო მანქანათმშენებელი ქარხანა	დნეპროპეტროვსკის სამთო საწარმ. მანქანათმშენებელი ქარხანა			
* მსხვილგაბარიტული (1000 მმ) ნატეხების ტრანსპორტირებისათვის															

**ცხრილი 1.3**

ნახშირის ან მაღნის მომპოვებელ საწარმოებში გამოყენებული ელმავლების  
რეკომენდებული ჩაჭიდების მასები, ტ

№	სატრანსპ. გზის სიგრძე, კმ	მწარმოებლურობა, ათასი ტ/წ									
		200	250	320	380	580	770	1200	1400	1800	2000
1	0,5	4,5	4,5	5	7,8	7,8	10	10	14	14	14
2	1,0	4,5	5	7,8	7,8	10	10	14	14	14	14
3	1,5	5	7,8	7,8	10	10	10	14	14	14	14
4	2,0	7,8	7,8	10	10	10	10	14	14	14	14
5	2,5	7,8	10	10	10	10	10	14	14	14	14
6	3,0	7,8	10	10	10	10	10	14	14	14	14
7	4,0	10	10	10	10	14	14	14	14	28	28
8	5,0	10	10	10	10	14	14	14	28	28	25
9	6,0	10	10	10	10	14	14	28	28	28	35

**ცხრილი 1.4**

ნახშირის ან მაღნის მომპოვებელ საწარმოებში გამოყენებული ვაგონებების მოცულობები  
ელმავლების ჩაჭიდების მასების მიხედვით

წლიური მწარმოებლურობა, მლნ. ტ/წ	მოძრავი შემადგენლობა		
	ელმავლების ჩაჭიდების მასით, ტ	ვაგონებების მარის მოცულობა, მ³	ძირიდან ან გვერდიდან გასაცლელი მარით
		ურუ მარით	
0,3 ÷ 1,0-მდის	5 ÷ 10	2,2-მდის	2,5-მდის
1,0 ÷ 3,0-მდის	12 ÷ 14	4,0-მდის	2,2 ÷ 4,0
3,0 ÷ 5-მდის	20 ÷ 35	4,0 ÷ 8,0	4,0 ÷ 8,0
5,0 და მეტი	35	8,0 ÷ 10,0	8,0 ÷ 10,0

## ცხრილი 1.5

**ნახშირის ან მადნის მომპოვებელ საწარმოებში გამოყენებული ელმავლების  
ტექნიკური დახასიათება**

Nº	მაჩვენებლები
1	ჩაჭიდების მასა, ტ
2	მოძრაობის საათური სიჩქარე, კმ/სთ
3	მოძრაობის ხანგრძლივი სიჩქარე, კმ/სთ
4	წევის ელექტროძრავა: რაოდენობა ტიპი ძაბვა, ვ ჯამური სიმძლავრე, კვტ
5	საათური წევის ძალა, დნ
6	ხანგრძლივი წევის ძალა, სნ
7	წევის კოეფიციენტი
8	საათური დენის ძალა, ა
9	ხანგრძლივი დენის ძალა, ა
10	ლიანდის სიგანე, მმ
11	ლოკომოტივის სიგრძე ბუფერებზე, მმ
12	სავალი თვლის დიამეტრი, მმ
13	ლოკომოტივის სიგანე ჩარჩოზე, მმ 600 მმ-იან ლიანდზე 750 – 900 მმ-იან ლიანდზე
14	ლოკომოტივის მანქანის კაბინის სიმაღლე, მმ
15	ლოკომოტივის მუშა სიმაღლე დენმიმღებზე, მმ მაქსიმალური მინიმალური
16	მრუდებში ჩაწერის მინიმალური რადიუსი, მ
17	ხისტი მასა, მმ
18	აკუმულატორის ბატარეიის ტიპი
19	ღირებულება, პირ. ერთ.
20	ღამამზადებელი ქარხანა

## ცხრილი 1.5 (გაგრძელება)

აკუმულატორული ელექტროგბი

Nº	AK 2y	4,5APPI-2M	5APB-2	AM-8D	2AM8DD-2	APPI-10	APPI-14	APPI-28
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	2,2	4,5	5,0	8,5/8,8	26,0	10,0	14,0	28,0
2	$\frac{3,45}{3,95}$	6,4	6,4	7,0	7,2	8,00	7,5	8,5
3	3	7,35	7,35	12,0	12,0	13	9,12	11,0
4	2 MT-2 45 2,45/4,3	2 ЭДР-7н 80 2×6	2 ЭДР-7н 80 2×6	2 ДПТР-12 130 2×12	4 ДПТР-12 130 4×12	2 ЭТ-16 130 2×12,5	2 ЭТ-2365 185 2×26	4 ЭТ-26 210 4×26
5	224.330	750	750	1350/1150	2300	1285	850	854
6	—	160	160	325	650	360	440	500
7	0,14	—	—	0,144	0,144	0,129	0,127	—
8	—	93	93	113	113	135	148	105
9	—	40	40	50	50	60	68	82
10	550; 575	600	750,900	900	900	900	900	900
11	2015	3300	2480	4500	9470	5095	5865	10870
12	430	540	540	680	680	680	680	—
13	900 — 1300	1000 1300	1000 1300	— 1345	— 1345	— 1350	— 1350	— 1360
14	1210	1300	1450	1440	1415	1500	1650	1510
15	—	—	—	—	—	—	—	—
16	5	7	9	9	9	10	11	15
17	650	900	900	1200	1200	1300	1650	1800
18	36ТЖН- 300	66ТЖН-300	66ТЖН- 250	96ТЖН-350	112ТЖН- 350	112ТЖН- 550	161ТЖН- 650	182ТЖН- -650
19	2,63	8,5	14,0	—	24,99	15,1	22,0	44,8
20	ქუთაისის ელექტრო- მექანიკუ- რი ქარხანა	იასნიგორს- გის მანქანათ- მშენებელი ქარხანა	დრუჟკოვსკის მანქანათმშენებელი ქარხანა					

## ცხრილი 1.5. (გაგრძელება)

## გონიერებული ელექტრონული ფორმაციები

Nº	4КР-1	7КР1У	10КР-2	14КР-2	К-7	К-10	К-14	К-28	20КР-2	25КР-2М	25КР-3	35КР-3
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
1	4,5	7,0	10,0	14,0	7,0	10,0	14,0	28,0	20	25	25	35
2	5,5/5,75	10,5	10,5	12,8	12,2	12,2	12,8		12,8	70,0	11,6	15,3
3	8,5/4,2	16,2	16,2	18,4	18,0	18,0	23,0	23,0	32,3	14,0	23,2	29,0
4	2 ЭДР-11 250 2×10,2	2 ЭДР-25Б 250 2×25	2 ЭДР-25Б 250 2×25	2 ДК-809А 250 2×44	2 ЭТ-31 250 2×31	2 ЭТ-31 250 2×31	2 ЭТ-46 250 2×46	4 ЭТ-46 250 4×46	2 ЭДР-75 350 2×75	4 ЭДР-255 250 4×25	4 ЭДР-40 550 4×40	4 ЭДР-80 530 4×80
5	650	850	850	1200	850	850	1200	1200	2000	1160	1120	1750
6	160	440	440	325	480	480	650	1300	460	270	532,5	400
7	-	0,243	0,170	0,171	0,23	0,170	0,171	0,171	0,2	9,165	0,179	0,2
8	50	112,5	112,5	200	142	142	204	204	250	112,5	80	160
9	30	50	50	80	62	62	85	85	80	90	70	75
10	600;900	600;900	600;900	600;900	600;900	600;900	600;900	750;900	750; 900	750; 900	750; 980	750; 900
11	3120	4500	4500	4900				11500	6500	8080	8080	10 000
12	540	680	680	760	680	680	760	760	760	760	760	760
13	1000 1300	1032 1332	1048 1340	- 1340	- 1340	- 1340	- 1360	- 1390	- 1500	- 1360	- 1360	- 1800
14	1515	1500	1500	1500	1500	1500	1500	1650	1650	1650	1830	3000
15	2200 1800	2200 1800	2200 1800	2300 1800	2300 1700	2300 1800	2300 1800	2300 1800	2000 2000	2600 1800	2400 2000	4500 3350
16	5	9	9	12	9	10	11	15	20	15	15	15
17	900	1200	1200	1700	1200	1300	1650	1800	2000	1800	1500	1400
18	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
19	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
20	კრასნოიარსკის მანქანათმშენებელი ქარხანა	ალექსანდროვსკის მანქანათმშენებელი ქარხანა							იასინოგორსკის მანქანათმშენებელი ქარხანა			

## 2. ზიდვის საანგარიშო პარამეტრების განსაზღვრა

ელმავლებით ზიდვისას მოძრაობის უთანაბრობის კოეფიციენტი მიიღება:

ა) შუალედი ჰორიზონტებისათვის  $K=1,35$ ;

ბ) ძირითადი საზიდი ჰორიზონტებისათვის;

როდესაც დატვირთვის პუნქტები მომარაგებულია სააკუმულაციო ბუნკერებით, მაშინ  $K=1,25$ , ბუნკერების გარეშე – 1,5.

ელმავლების შემადგენლობის მოძრაობის საშუალო სვლის სიჩქარე მივიღოთ ელმავლების ხანგრძლივი რეჟიმით მოძრაობის სიჩქარის 0,75 ან 0,5 მ/წმ, ზიდვის მანძილის შესაბამისად 500 მ-ის ზემოთ ან 500 მ-მდე.

მანევრის ხანგრძლივობა განისაზღვრება შემდეგი ნორმების მიხედვით:

ა) სამანევრო ოპერაციების შესრულებისას 50 მ-მდე მანძილზე ელმავლის მოძრაობის სიჩქარე შემადგენლობასთან ერთად მივიღოთ 1,0 მ/წმ, ხოლო შემადგენლობის გარეშე – 1,5 მ/წმ;

ბ) სამანევრო ოპერაციების შესრულებისას 150 მ-მდე მანძილზე ელმავლის მოძრაობის სიჩქარე შემადგენლობასთან ერთად მივიღოთ 1,5 მ/წმ, ხოლო შემადგენლობის გარეშე – 2,5 მ/წმ;

გ) სავენტილაციო კარებისა და საისრე გადასასვლელების გავლისას ელმავლის მოძრაობის სიჩქარე მივიღოთ 1,0 – 1,5 მ/წმ;

დ) ელმავალზე შედგენილობის გადახსნის ან გადაბმისათვის საჭირო დრო – 10 წმ;

ე) ელმავლის სვლის მიმართულების შეცვლისათვის საჭირო დრო – 20 წმ;

ვ) სხვა საჭირო მონაცემები შეიძლება ავიდოთ ცხრილიდან 2.1.

### ცხრილი 2.1

**ლიუქიდან ვაგონეტებში ჩატვირთვისა და მათი წრიულ საყირავში გავლის დრო  
სამანევრო ოპერაციების გათვალისწინებით**

ვაგონეტების მოცულობა, მ <sup>3</sup>	დატვირთვაზე დახარჯული დრო, წმ		
	ცალი ვაგონეტის	ერთროულად ორი ვაგონეტის	
0,7 – 0,8	60	30	40
1,2	75	30	40
2,2	90	35	45
4,5	120	40	50
9,5	180	50	–

### 3. მატარებლის მასის გაანგარიშება

მატარებლის მასის გაანგარიშება წარმოებს შემდეგი სამი პირობის მიხედვით:

ა) დატვირთული შემადგენილობის აღმართში ადგილიდან დაძვრისას, ჩაჭიდების

პირობის მიხედვით (გ)

$$P + Q_{\text{დატ}} = \frac{100P\psi_{\text{დატ}}}{\omega'_{\text{დატ}} + i_{\text{სამ}} + 110j_0}; \quad (1)$$

ბ) ძრავას გახურების პირობის მიხედვით (გ)

$$P + Q_{\text{დატ}} = \frac{F_{\text{ხანგრ}}}{\alpha\sqrt{\tau}(\omega_{\text{დატ}} - i_{\text{ტ.მ}})}; \quad (2)$$

გ) დატვირთული შემადგენილობის ქანობზე მოძრაობისას, დამუხრუჭების პირობის მიხედვით (გ)

$$P + Q_{\text{დატ}} = \frac{100P\psi_{\text{დატ}}}{110j' - \omega_{\text{დატ}} + i_{\text{სამ}}}; \quad (3)$$

სადაც  $P$  არის ელმავლის ჩაჭიდების მასა, გ;

$Q_{\text{დატ}}$  – დატვირთული შედგენილობის მასა, გ;

$\psi_{\text{მ}}$  და  $\Psi_{\text{დატ}}$  – ელმავლის თვლის რელსთან ჩაჭიდების კოეფიციენტები, შესაბამისად ადგილიდან დაძვრისას და დამუხრუჭებისას (ცხრ.3.1);

$\Psi_{\text{მ}}$  და  $\Psi_{\text{დატ}}$  – ელმავლის თვლის რელსთან ჩაჭიდების კოეფიციენტები, შესაბამისად ადგილიდან დაძვრისა და დამყარებული მოძრაობის დროს, ნ/კნ (ცხრ.3.2);

$i_{\text{სამ}} i_{\text{ტ.მ}}$  – სალიანდაგო გზების საშუალო და ტოლწინადობის ქანობები;

$J_0 = 0,03 \div 0,05$  – აჩქარება ელმავლის ადგილიდან დაძვრისას, მ/წ<sup>2</sup>;

$F_{\text{ხანგრ}}$  – ელმავლის ხანგრძლივი წევის ძალა, დნ (ცხრ. 1.5, პუნქტი 6);

$\alpha = 1,15 \div 1,2$  – კოეფიციენტი, რომელიც ითვალისწინებს სამანევრო ოპერაციების შესრულებისას ძრავების დამატებით გახურებას;

$\tau = T_{\text{მ}} / T_{\text{გ}}$  – მოძრაობის ფარდობითი ხანგრძლივობა;

$T_{\text{მ}}$  – მოძრაობის სუფთა დრო, წთ;

$T_{\text{გ}}$  – ერთი ციკლის ხანგრძლივობა, წთ;

$j' = \frac{V_{\text{სამ}}^2}{2l_{\text{დატ}}} \approx (0,2 \div 0,3)$  – შემადგენილობის შენელების სიდიდე (როდესაც

მატარებლის მოძრაობის სიჩქარე  $V=4 \div 5$  მ/წ<sup>2</sup>), მ/წ<sup>2</sup>;

Vსანგ – დამუქხუჭებისას ელმავლის მოძრაობის ხანგრძლივი სიჩქარე, მ/წმ;  
 Iდახ–სამუქხუჭო მანძილი (უსაფრთხოების წესებისთანახმად  
 საშახტოსატვირთო ლოკომოტივებისათვის აიღება 40 მ-ის  
 ტოლი, ხოლოსახალხოსათვის —20 მ-ის ტოლი).

მოძრაობის კუთრი წინაღობის კოეფიციენტები მატარებლის ადგილიდან  
 დაძვრისას 1,3 – 1,5-ჯერ მეტი აიღება.

### ცხრილი 3.1

#### ელმავლის თვლის რელსთან ჩაჭიდების საანგარიშო კოეფიციენტი

გზის მდგრადირეობა	მოძრაობის საანგარიშო ჩაჭიდების კოეფიციენტი	
	მოსილვის გარეშე	მოსილვით
მშრალი სუფთა რელსები	0,17 . . . 0,18	0,18 . . . 0,24
ტენიანი, პრაქტიკულად სუფთა რელსები: მაღაროებში ნახშირის შახტებში	0,12 . . . 0,17 0,09 . . . 0,13	0,17 . . . 0,20
სველი გაჭუჭყიანებული რელსები: მაღაროებში ნახშირის შახტებში	0,09. . . . . 0,12 0,07. . . 0,08	0,12. . . 0,16

შემადგენილობის წონა შეირჩევა იმ პირობის მიხედვით, რომელიც  
 მინიმალურ მნიშვნელობებს გვაძლევს.

აკუმულატორული ელმავლების გამოყენებისას შემადგენლობის წონა  
 ზუსტდება ბატარეულის ტევადობის მიხედვით.

### ცხრილი 3.2

#### სატრანსპორტო ჭურჭლის კუთრი წინაღობა სხვადასხვა სიმკვრივის ( $\rho$ )

##### მასალის ტრანსპორტირების დროს

გაგონების მოცულობა (სექციის) მ3	დატვირთული, დღატ			ცარიელი, დღა
	$\rho=1,6$	$\rho=1,8$	$\rho=2,5$	
1,6 მ <sup>3</sup> -მდე	9	8	7	11
2,5 მ <sup>3</sup> -მდე	8	7	6	10
4,5 მ <sup>3</sup> -მდე	7	6	5	8
9,5 მ <sup>3</sup> -მდე	6	5	4	6
11 მ <sup>3</sup> -მდე	5	4	3	5

$$P+Q_{dat} = \frac{45A_\delta (2L_{bs\beta} + 0,75V_{bs\delta\theta}\theta)(1+K_\delta)}{\alpha L_{bs\beta} V_{bs\delta\theta} [\omega_{\text{დაბ}} + (\omega_{\text{დაბ}} + \omega_G) K_\delta \cdot i_{bs\beta}]}, \quad (4)$$

სადაც  $A$  არის ბატარეების ტევადობა, კვტ.სთ;

$L_{bs\beta}$  – ზიდვის საშუალოდ აწონილი მანძილი, კმ;

$V_{bs\delta\theta}$  – ელმავლის ხანგრძლივი რეჟიმის სიჩქარე, კმ/სთ;

$\theta$  – სამანევრო ოპერაციების ხანგრძლივობა, სთ;

$K_\delta$  – ვაგონების ტარის კოეფიციენტი;

$\omega_G$  – ცარიელი ვაგონების მოძრაობის კუთრი წინაღობის კოეფიციენტი, ნ/კნ

(იხ. ცხრ. 3.2).

### ცხრილი 3.3

#### აკუმულატორის ბატარეების ტექნიკური დახასიათება

პარამეტრები	ბატარეის და ელმავლის ტიპი							
	36ТЖН-350 АК 2У	66ТЖН -300 4,5 -АРП -2М	66ТЖН -256 5АПВ-2	96ТЖН-500 АМ-8Д	112 ТЖН-350 2 АМ 8Д-2	112 ТЖН-550 АРП-10	161 ТНЖК-650 АРП-10	182 ТНЖК-650 АРП-10
ნომინალური ტევადობა, ა.სთ	350	300	250	500	350	550	650	650
ენერგოტენადობა, კვტ	14,7	24,5	22	56	67,0	72,5	110,0	140,0
ბატარეის საბოლოო ძაბვა დამუხტვისას, კ	65	120	120	173	202	227	278	278
ბატარეის საბოლოო, დამუხტებელის ძაბვა 5-სთ-იანი განმუხტებელის შემდეგ, კ	35	65	65	94	110	123	151	151

#### 4. წევის გაანგარიშება

წევის გაანგარიშებისას წევის ძრავების ელექტრომექანიკური მახასიათებლების (ი. დანართი) საშუალებით განისაზღვრება დატვირთვა ძრავაზე, მოძრაობის სიჩქარე, მქ კოეფიციენტი და დენის ძალის სიდიდე.

წევის ძალა დამყარებული მოძრაობისას:

ა) დატვირთული მატარებლისათვის (დნ)

$$F_{\text{დატ.}} = [(G + G_0)Z + P](\omega_{\text{დატ.}} - i_{\text{ბაზ}}),$$

ბ) ცარიელი მატარებლისათვის (დნ)

$$F_{\text{ცარ.}} = (1,1ZG_0 + P)(\omega_{\text{ცარ.}} + i_{\text{ბაზ}}),$$

სადაც  $G$  არის ვაგონების ტვირთამწეობა, დნ;

$G_0$  - ტარის მასა, დნ;

$z$  - შემადგენილობაში ვაგონების რაოდენობა.

გარდა ამისა, საჭიროა ელმავლის ძრავას შემოწმება გახურებაზე და სამუხრუჭო მანძილის ფაქტობრივი სიგრძის განსაზღვრა.

ძრავას შემოწმება გახურებაზე წარმოებს საშუალო კვადრატული დენის სიდიდის მიხედვით

$$I_{\text{ბაზ}} = \sqrt{\frac{I_{\text{დატ}}^2 t_{\text{დატ}} + I_{\text{ცარ}}^2 t_{\text{ცარ}}}{t_{\text{დატ}} + t_{\text{ცარ}} + \theta}} \leq I_{\text{ხაზ}},$$

სადაც  $I_{\text{დატ}}, I_{\text{ცარ}}$  არის დენის სიდიდე დატვირთული და ცარიელიმატარებლის მოძრაობის დროს;

$t_{\text{დატ}}, t_{\text{ცარ}}$  - მოძრაობის შესაბამისი ხანგრძლივობა, წთ;

$\theta$  - დატვირთვის პუნქტებსა და მაღაროს ეზოში შემადგენლობის მანევრირების ხანგრძლივობა,  $\theta = 20$  წთ ყრუმარიანი ვაგონებისათვის და  $\theta = 12-15$  წთ - ძირიდან გასაცლელძარიანი ვაგონებისათვის);

$I_{\text{ხაზ}}$  - ხანგრძლივი რეჟიმის დენის სიდიდე, ა.

ელმავლის კუთრი სამუხრუჭო ძალა (დნ/გ)

$$B_{\text{დატ}} = \frac{1000P\psi_{\text{ბაზ}}}{P+Q_{\text{დატ}}};$$

სამუხრუჭო შენელება ( $\theta/\sqrt{\theta^2}$ )

$$a_{\omega\theta} = 0,01(B_{\omega\theta} + \omega_{\omega\theta} - i_{\omega\theta});$$

ფაქტიური სამუხრაჭებო მანძილი (θ)

$$l_{\omega\theta} = \frac{v^2}{2a_{\omega\theta}}.$$

ეს უკანასკნელი 40 მ-ზენაკლები ან ტოლი უნდა იყოს.

## 5. ელმავლის მწარმოებლურობისა და რაოდენობის განსაზღვრა

ელმავლების საჭირო რაოდენობის საანგარიშოდ საჭიროა დადგინდეს:

ა) ერთი ელმავლის მიერ შესრულებული რეისების რიცხვი ცვლაში

$$r = \frac{T_{G3}-T_{\partial\omega\theta}-T_{\partial\theta\theta}}{t_{\omega\theta}+t_{G\theta\theta}+\theta}, r = \frac{T_{G3}-T_a-T_\theta}{t_{\omega\theta}+t_{G\theta\theta}+\theta},$$

სადაც  $T_{G3}$  არის ცვლის ხანგრძლივობა, წთ;

$T_{\theta\theta} = 23-25$  წთ; მოსამზადებელ-დამამთავრებელი ოპერაციების ხანგრძლივობა;

$T_{\theta\theta}=10$  წთ – პირადი საჭიროებისათვის შესვენების ხანგრძლივობა.

ბ) ტვირთის გადმოზიდვისათვის საჭირო რეისების რაოდენობა

$$r_{\omega\theta} = \frac{KA_{G\theta\theta}K_3}{ZG},$$

სადაც  $K$  არის ზიდვისუთანაბრობის კოეფიციენტი (გვ. 10);

$A_{G\theta\theta}$  –ჯამური მწარმოებლურობა ცვლაში, ტ;

$K_3 = 1, 1 \dots 1,2$  – კოეფიციენტი ითვალისწინებს ფუჭი ქანის ზიდვას.

გ) რეისების საჭირო რაოდენობა, ხალხის გადაყვანისათვის საჭირო რეისების გათვალისწინებით

$$r_{ba\theta} = r_{\omega\theta} + r_{ba\theta\theta}$$

დ) მუშა ელმავლების საერთო რიცხვი

$$N = \frac{r_{ba\theta}}{r}$$

ე) ელმავლების საერთო საინვენტარო რაოდენობა გამოითვლება სარეზერვო და დამხმარე ელმავლების გათვალისწინებით, ხოლო ვაგონების რაოდენობა – განლაგების მეთოდის მიხედვით.

ვ) ზიდვის მწარმოებლურობა ცვლაში (ტ.პ/ცვლაში)

$$\Pi = \frac{A_{\text{ცვლ}} L_{\text{სას}}}{N},$$

ზ) შესაძლო მწარმოებლურობა ცვლაში (ტ.პ/ცვლაში)

$$\Pi_{\text{ვ}} = \frac{rzGL_{\text{სას}}}{K},$$

თ) გამოყენების საანგარიშო კოეფიციენტი

$$K_{\text{გამ}} = \frac{\Pi}{\Pi_{\text{ვ}}} \geq 0,79.$$

## 6. ზიდვის ელმომარაგების გაანგარიშება

აკუმულატორული ელმავლებისათვის ბატარეების საჭირო რაოდენობა შემდეგნაირად განისაზღვრება (ცხრ. 3. 3):

ა) ბატარეის განმუხტვითი ტევადობა

$$E = \frac{2\alpha U_{\delta} r (I_{\text{დამ}} t_{\text{დამ}} + I_{\text{გარ}} t_{\text{გარ}})}{60.100},$$

სადაც  $U_{\delta}$  არის სამუალო განმუხტვითი ძაბვა, ვ.

ბ) ელმავალზე მუშა ბატარეების საჭირო რაოდენობა

$$m_{\text{ვ}} = \frac{E_{\delta}}{E_{\text{სას}}},$$

სადაც  $E_{\text{სას}}$  ბატარეის საპასპორტო ტევადობაა.

გ) ბატარეების საერთო რიცხვი

$$m = (m_{\text{დამ}} + m_{\text{გარ}}) \cdot N + m_{\text{სას}},$$

სადაც  $m_{\text{დამ}}$  არის დამუხტვაზე მყოფი ბატარეების რიცხვი;

$m_{\text{სას}} =$  სათადარიგო ბატარეების რიცხვი (აიღება ყოველ ათ ბატარეაზე ერთისათადარიგო);

დ) სამუხტავი მაგიდების საჭირო რაოდენობა

$$n_{\text{სას}} = m_{\text{დამ}} + n_{\text{გარ}} + n_{\text{სას}},$$

სადაც  $n_{\text{გარ}}$  არის ბატარეების გადაგორებისათვის საჭირო მაგიდების რაოდენობა;

$n_{\text{სას}} = 1-2$ , – სარემონტო მაგიდების რაოდენობა.

ე) სამუხტავი აგრეგატების რაოდენობა

$$M_{\text{სამ}} = m_{\text{დამ}}.$$

საკაბელო ქსელის მონტაჟის მოხერხებულობის თვალსაზრისით, სამუხტავი აგრეგატების რაოდენობა, როგორც წესი, მიიღება სამუხტავი მაგიდების რაოდენობის ტოლი:

$$M_{\text{სამ}} = n_{\text{დამ}}.$$

ვ) სამუხტავი აგრეგატი შეირჩევა მოთხოვნილი სიმძლავრის მიხედვით(კვ)

$$P_{\text{მომ}} = \frac{I_{\text{კ}} u}{10^3},$$

სადაც  $\frac{I_{\text{კ}}}{u}$  არის დამუხტვის დენის სიდიდე, ა.

ზ) ტრანსფორმატორის მოთხოვნილი სიმძლავრე

$$S_{\text{ტ}} = \frac{K_{\text{ტ}} M_{\text{ტ}} P_{\text{მომ}}}{\eta_{\text{მამ}}},$$

სადაც  $K_{\text{ტ}}=0,85 \dots 1,0$  მოთხოვნის კოეფიციენტია;

$P_{\text{მომ}}$  – სამუხტავი აგრეგატის ნომინალური სიმძლავრე, კვ;

$\eta_{\text{მამ}}=0,8 \dots 0,92$  – სამუხტავი აგრეგატის სიმძლავრის საშუალო კოეფიციენტი.

ამას გარდა, წარმოებს ელექტროენერგიის ხარჯის გაანგარიშება როგორც აკუმულატორული, ასევე კონტაქტური ელმავლებისათვის.

საკონტაქტო ნაწილის გაანგარიშებისას განისაზღვრება ძაბვის ვარდნის სიდიდე, ამ დროს ცნობილი უნდა იყოს: ა) საკონტაქტო გამტარის კვეთი,  $\text{მმ}^2$ ; ბ) რელსის გრძივიმეტრის წონა, კგ ან კვეთი,  $\text{მმ}^2$ ; გ) მკვებავი და გამწოვი კაბელების კვეთები,  $\text{მმ}^2$  (ცხრილები 6.1; 6.2; 6.3).

#### ცხრილი 6.1

##### ТФ ტიპის სპილენბის გამტარების დახასიათება

ნომინალური კვეთი, $\text{მმ}^2$	ელექტრული წინადობა, ომი/კგ $t=20^\circ \text{C}$ დროს	დასაშვები დატვირთვა		მასა, კგ/კგ
		ელექტრული, ა	მექანიკური, დნ	
65	0,275	450	800	580
85	0,211	595	1000	760
100	0,179	700	1200	890

**ცხრილი 6.2**  
**ჯავშნიანი კაბელის დახასიათება**

ძაბვის ნომინალური კვეთი, მმ <sup>2</sup>	ხანგრძლივი დასაშვები დატვირთვა, ა		სამონტაჟო სიგრძე, მ	
	ღია გაყვანილობისას	ფარული გაყვანილობისას	მინიმალური	მაქსიმალური
50	245	360	650	1000
70	305	440	650	1000
95	360	520	650	1000
120	415	595	650	1000
150	470	575	650	1000
185	525	755	525	600
240	610	880	425	675

**ცხრილი. 6.3**  
**მაღაროს რელსები**

ტიპი	მასა, დნ/ზ	განივაჭეთის ფართობი, მმ <sup>2</sup>	შენიშვნები
P 18	18,06	2 307	
P 24	24,04	3 270	
P 33	33,48	4 276	
P 38	38,42	4 906	

## 7. საკონტროლო სამუშაო

ჩატარდება საელმავლო წევის სრული გაანგარიშება 7.1 ცხრილიდან – შიფრის მიხედვით აღებული მონაცემების ან ინდივიდუალური მონაცემების მიხედვით.

დამატებითი ცნობები გაანგარიშებისათვის:

1. ლიანდის სიგანე აიღება წიაღისეულის სახეობის მიხედვით (ნახშირი 900 და 600 მმ; მაღანი – 750 მმ);

2. სამანეგრო ოპერაციების ხანგრძლივობა აიღება მოძრავი შემადგენილობის ტიპისადა მაღაროს ეზოში მუშაობის ორგანიზაციის მიხედვით – 9 ყრუქარიანი და გვერდიდან გასაცლელდარიანი ვაგონებისათვის 15–20 წთ, ძირიდან გასაცლელდარიანი ვაგონებისათვის – 12-15 წთ).

3. მუშაობის ორგანიზაცია აიღება ინდივიდუალურად (მაგალითად,  $i_1=300$  დღე;  $i_2=3$  ცელ;  $T=7$  სთ).

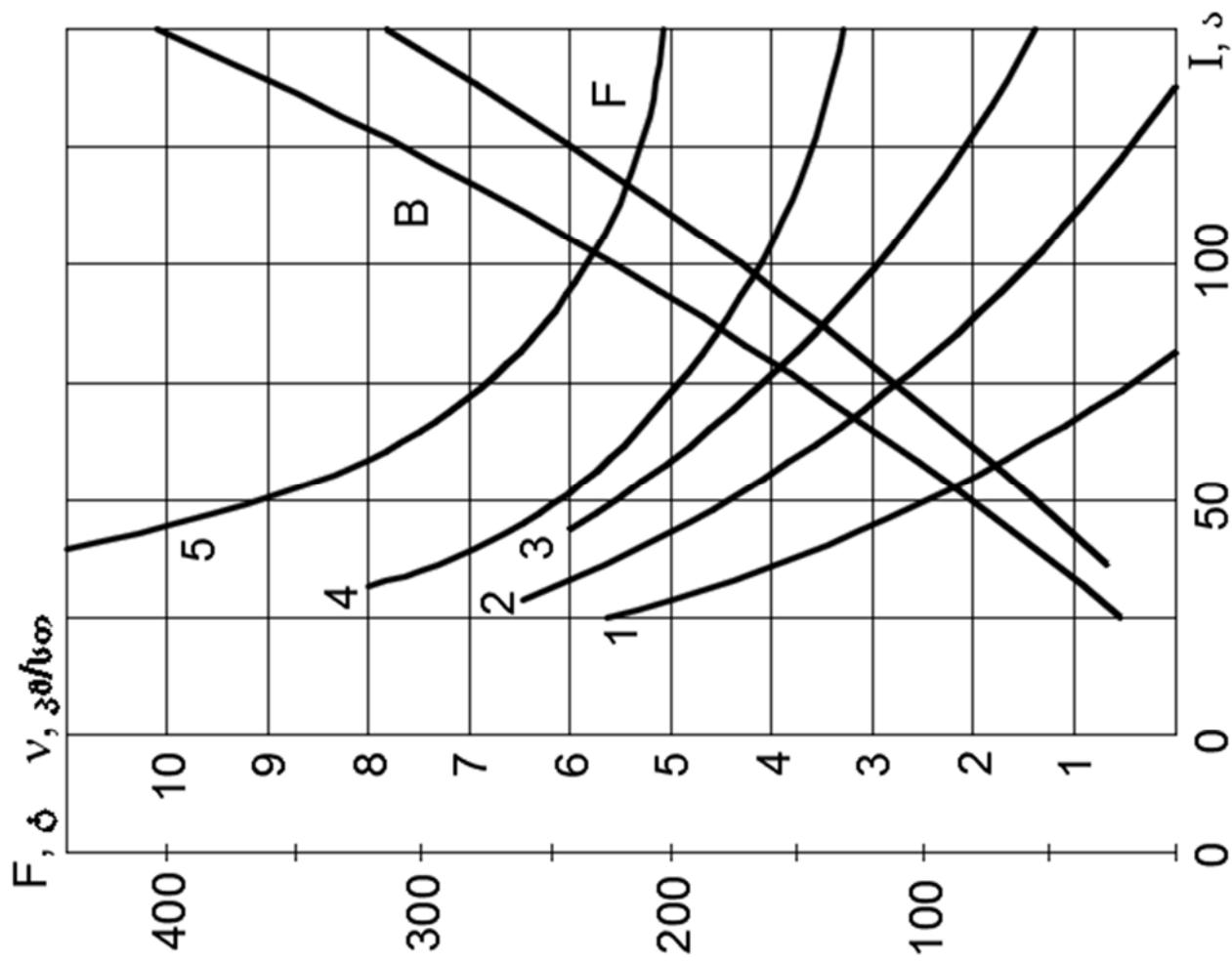
4. დაუსწრებელი სწავლების სტუდენტებს შეუძლიათ დანარჩენი ამოსავალი მონაცემებიშეირჩიონ დამოუკიდებლად, თავისი საწარმოს შესაბამისად; დასწრებული სწავლების სტუდენტები კი (ან) ყველა საჭირო მონაცემს მიიღებენ გაანგარიშების და მეცადინეობის მსვლელობისას.

## ცხრილი 7.1

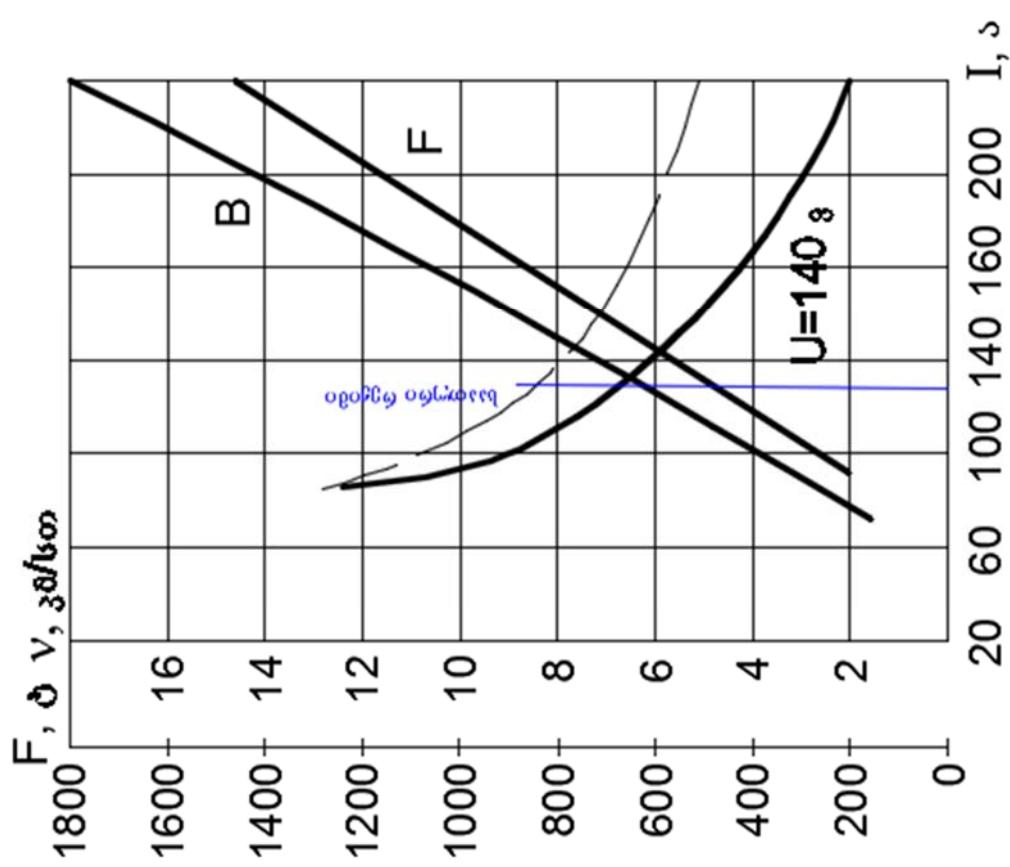
## ამოსავალი მონაცემები საკონტროლო სამუშაოსსაანგარიშოდ

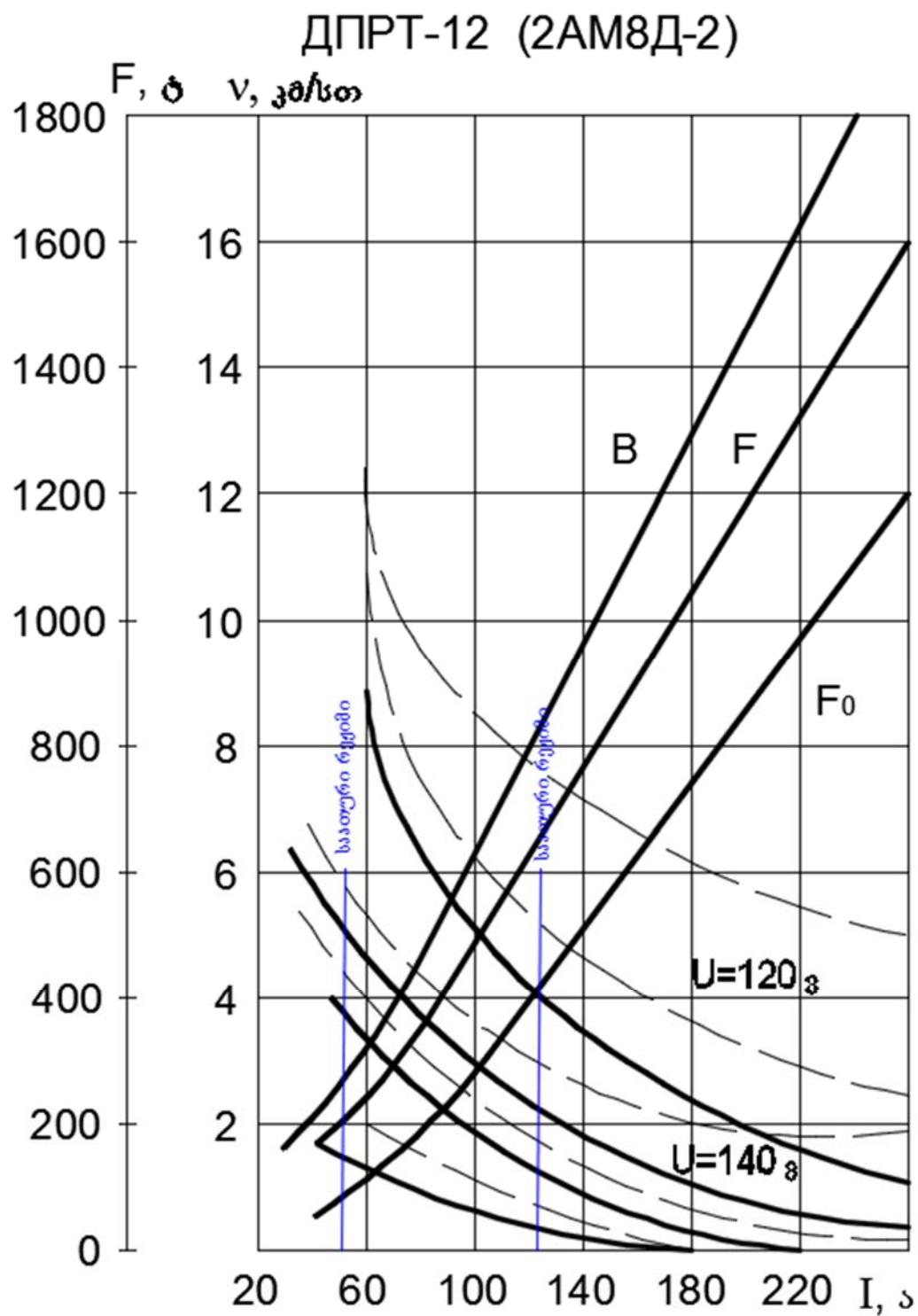
№	A <sub>1</sub> , ტ/ტ3	A <sub>2</sub> , ტ/ტ3	A <sub>3</sub> , ტ/ტ3	A' <sub>1</sub> , ტ/ტ3	A' <sub>2</sub> , ტ/ტ3	A' <sub>3</sub> , ტ/ტ3	L <sub>1</sub> ტ	L <sub>2</sub> ტ	L <sub>3</sub> ტ	L' <sub>1</sub> ტ	L' <sub>2</sub> ტ	L' <sub>3</sub> ტ	iსაშ %	სტ.წ. %	ტვირთის მასა ნაყარში, ტ/ტ <sup>3</sup>	გადანი ნახშირი
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
1	300	200	-	180	400	-	1,5	1,8	-	2,0	1,8	-	3	2	2,2	0,9
2	400	250	-	350	180	150	1,8	1,7	-	1,2	1,4	1,6	4	2	2,5	0,85
3	250	300	180	200	250	-	1,0	1,5	1,8	1,7	2,0	-	3	2	2,5	1,0
4	150	200	250	-	-	-	2,0	2,5	2,7	-	-	-	4	3	2,0	0,9
5	400	400	-	400	400	-	2,0	2,3	-	1,8	2,2	-	3	2	2,8	0,85
6	500	600	200	500	700	-	1,8	1,6	1,8	2,0	2,0	-	4	2	2,6	0,9
7	800	-	-	700	-	-	2,0	-	-	2,2	-	-	3	2	2,0	0,9
8	500	600	-	400	300	-	1,4	1,8	-	2,3	2,0	-	4	2	2,1	0,95
9	300	350	250	200	280	350	350	1,8	2,0	2,2	2,8	1,7	3	2	1,9	0,95
10	400	450	-	250	350	-	2,2	2,5	-	1,8	1,4	-	4	2	2,0	0,85

МТ-2

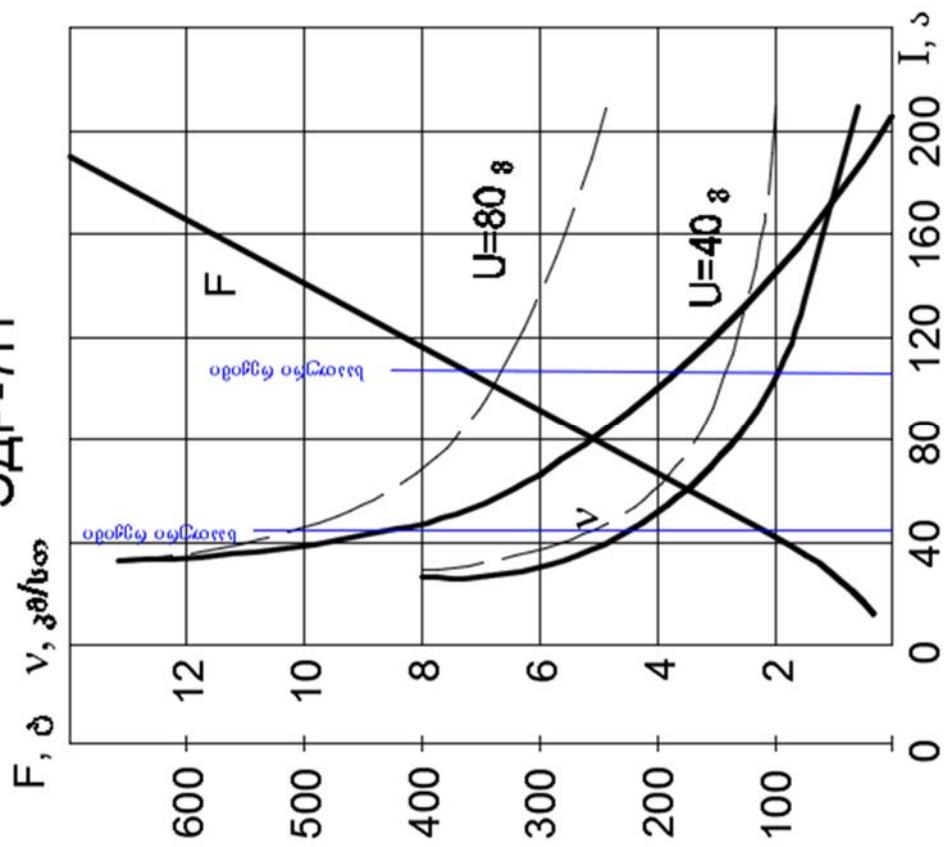


ДПРТ-12

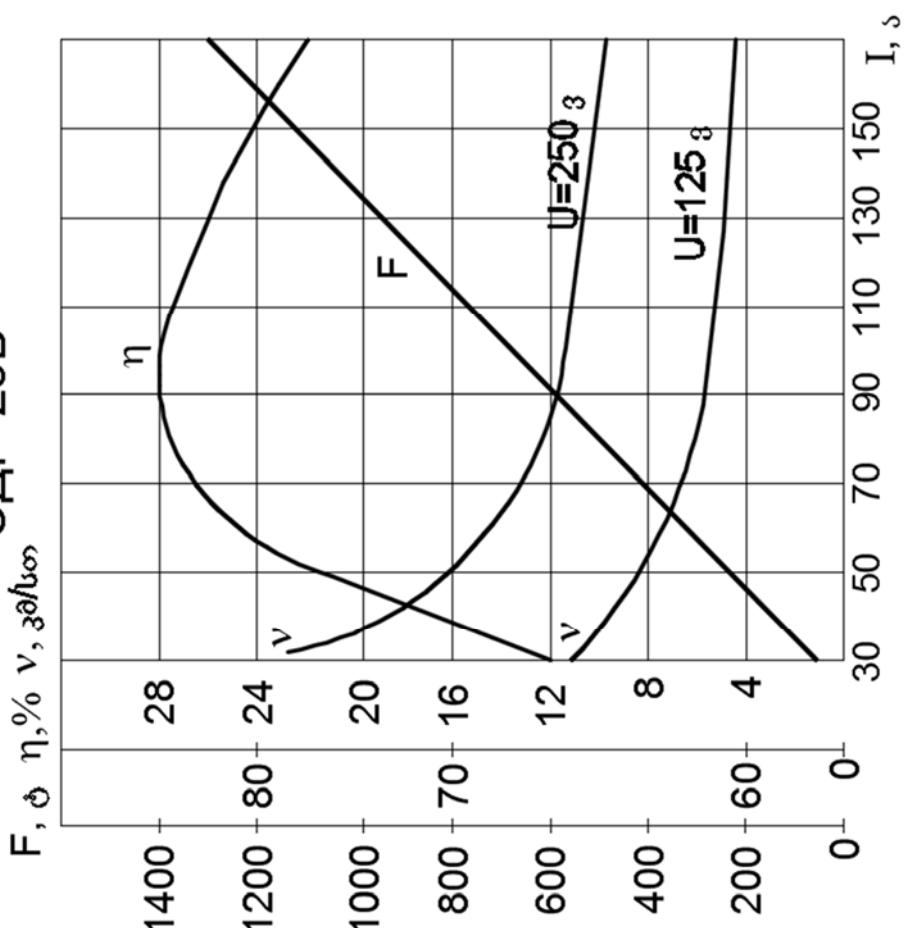




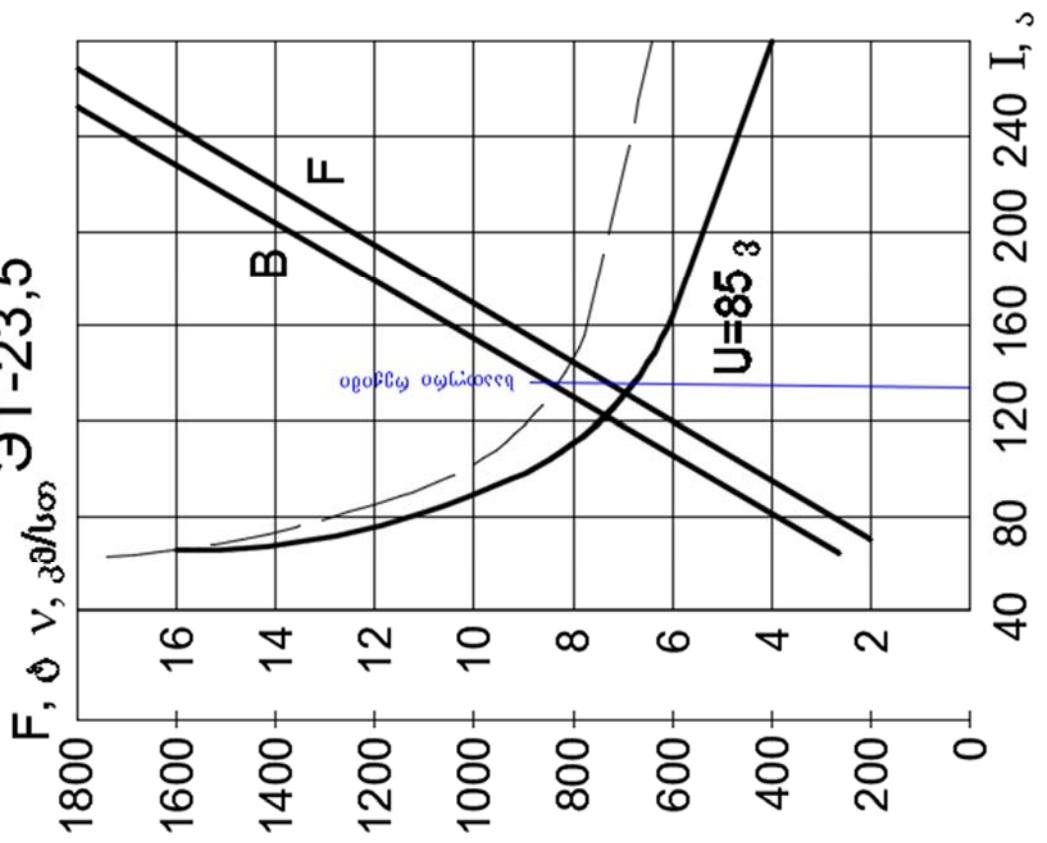
ЭДР-7П



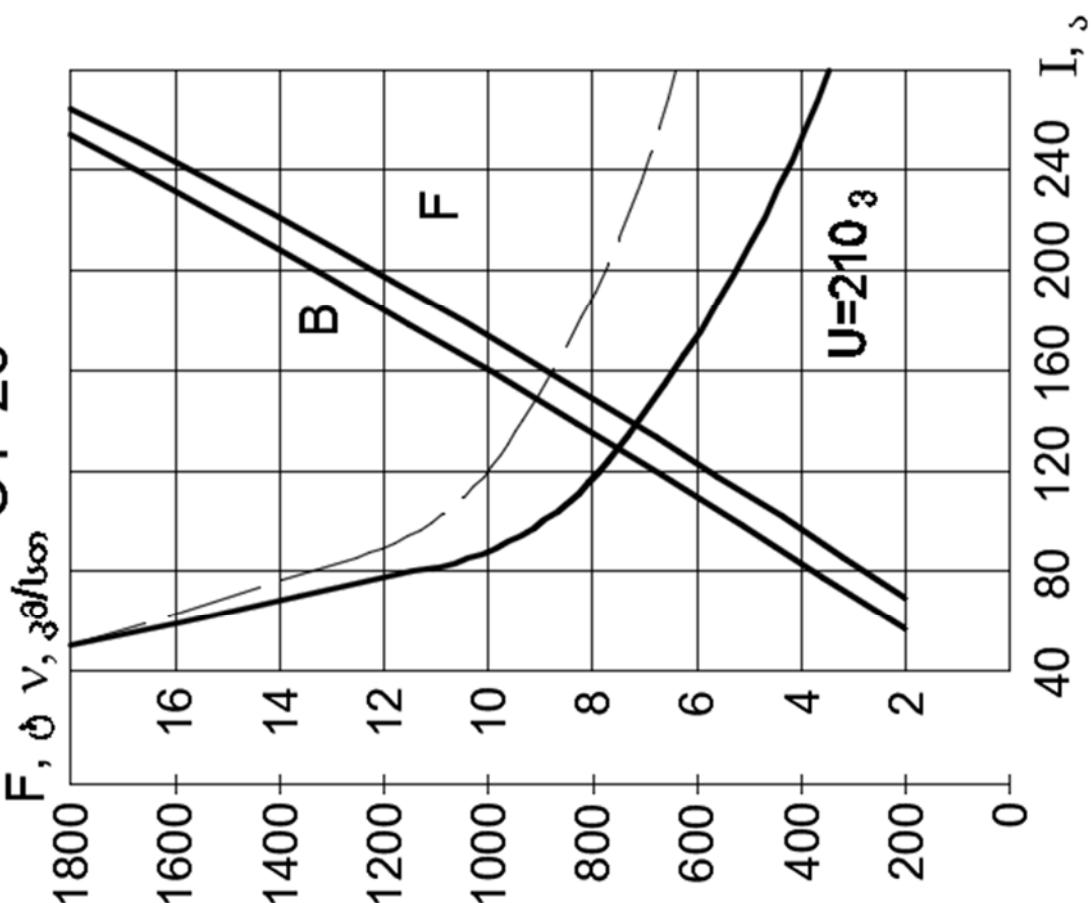
ЭДР-25Б



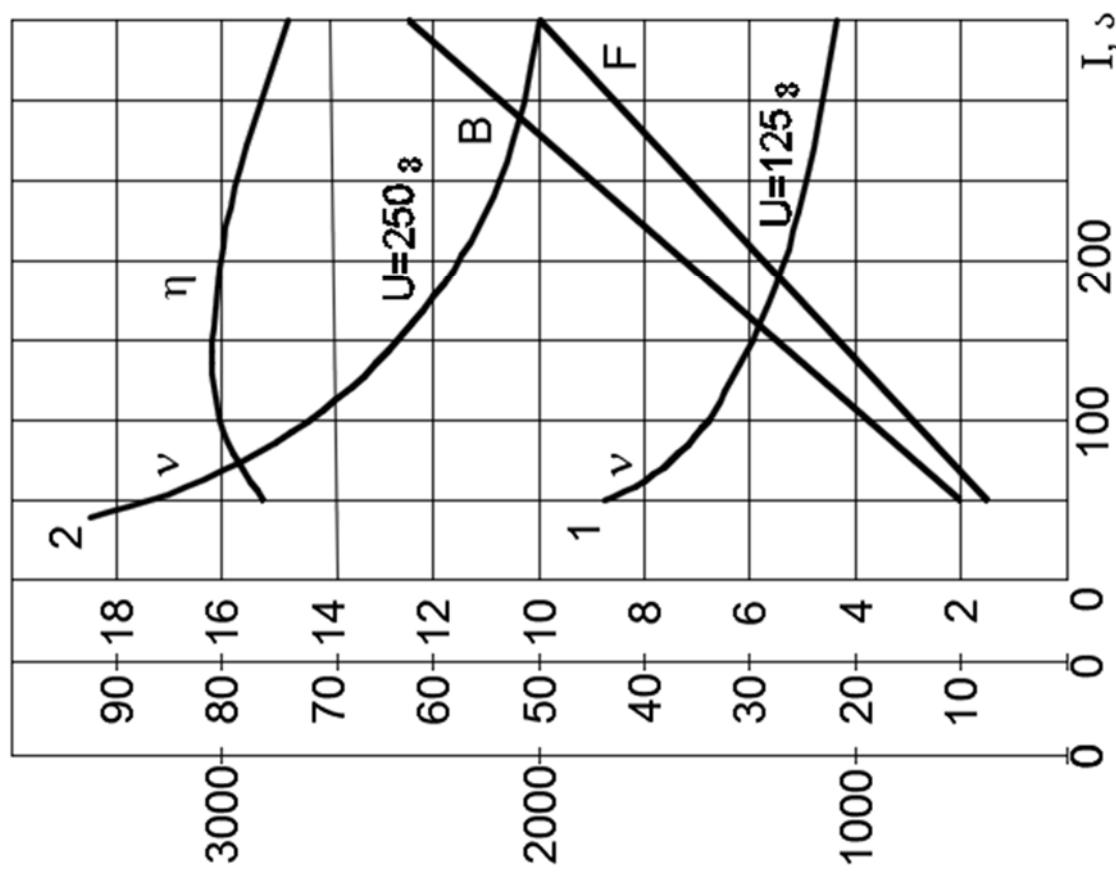
## ეტ-23,5



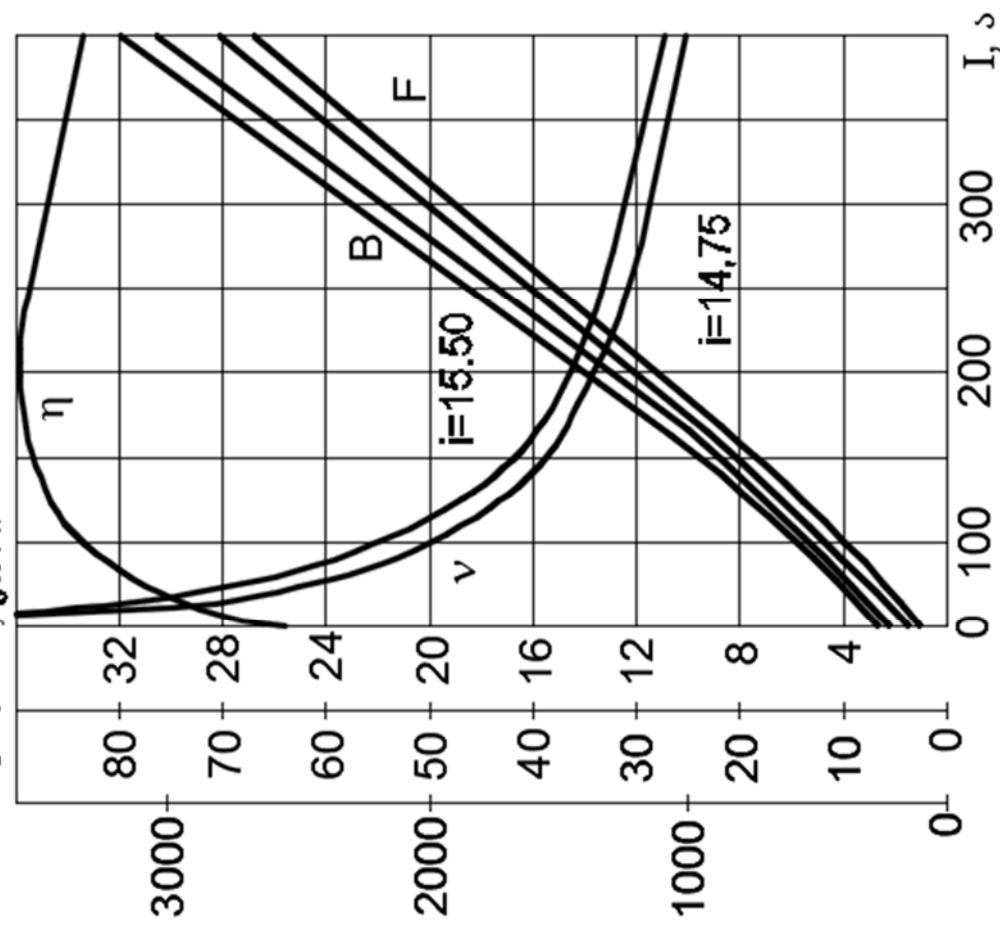
## ეტ-26

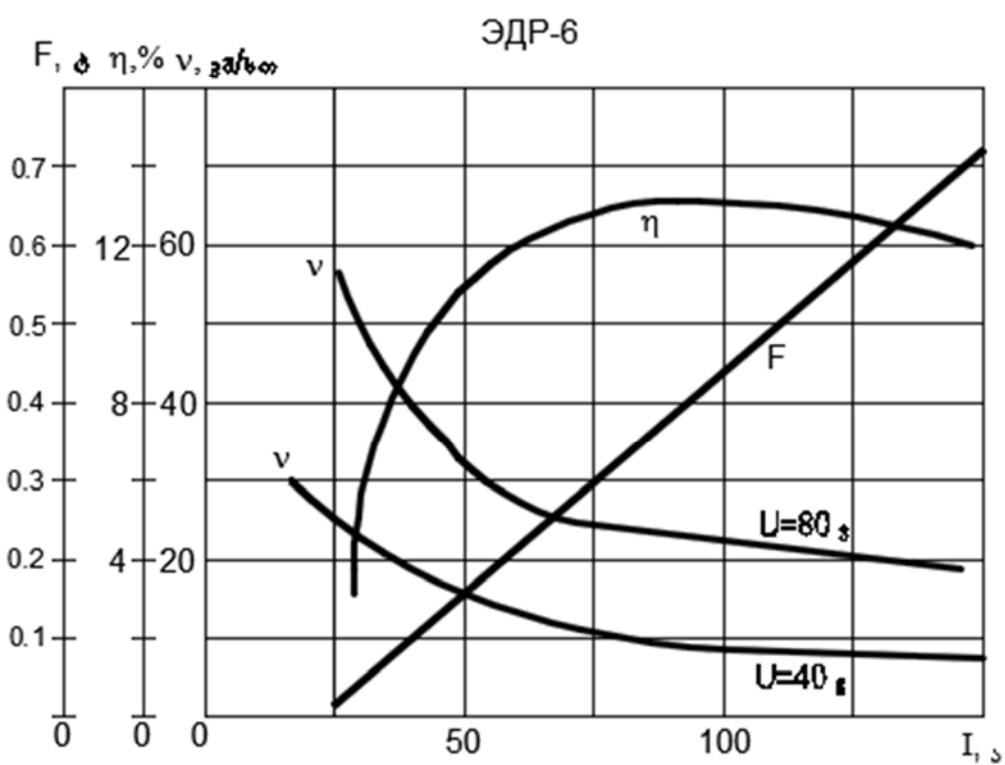
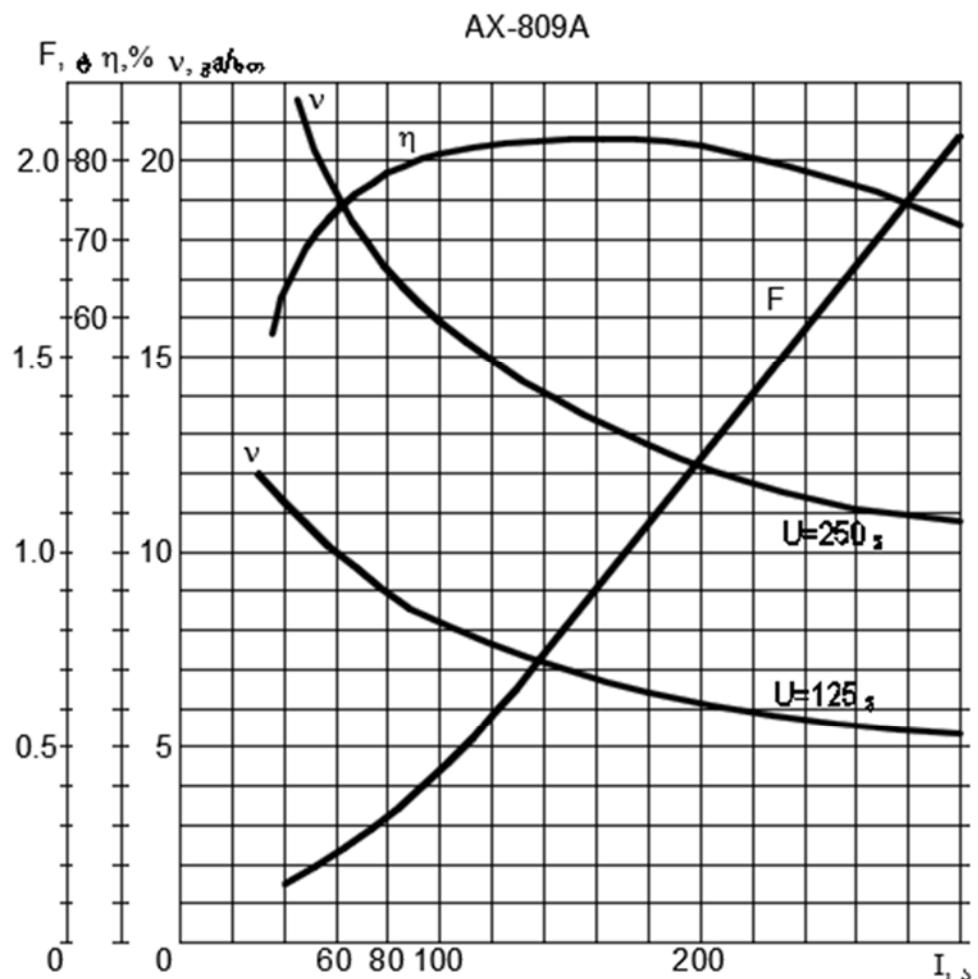


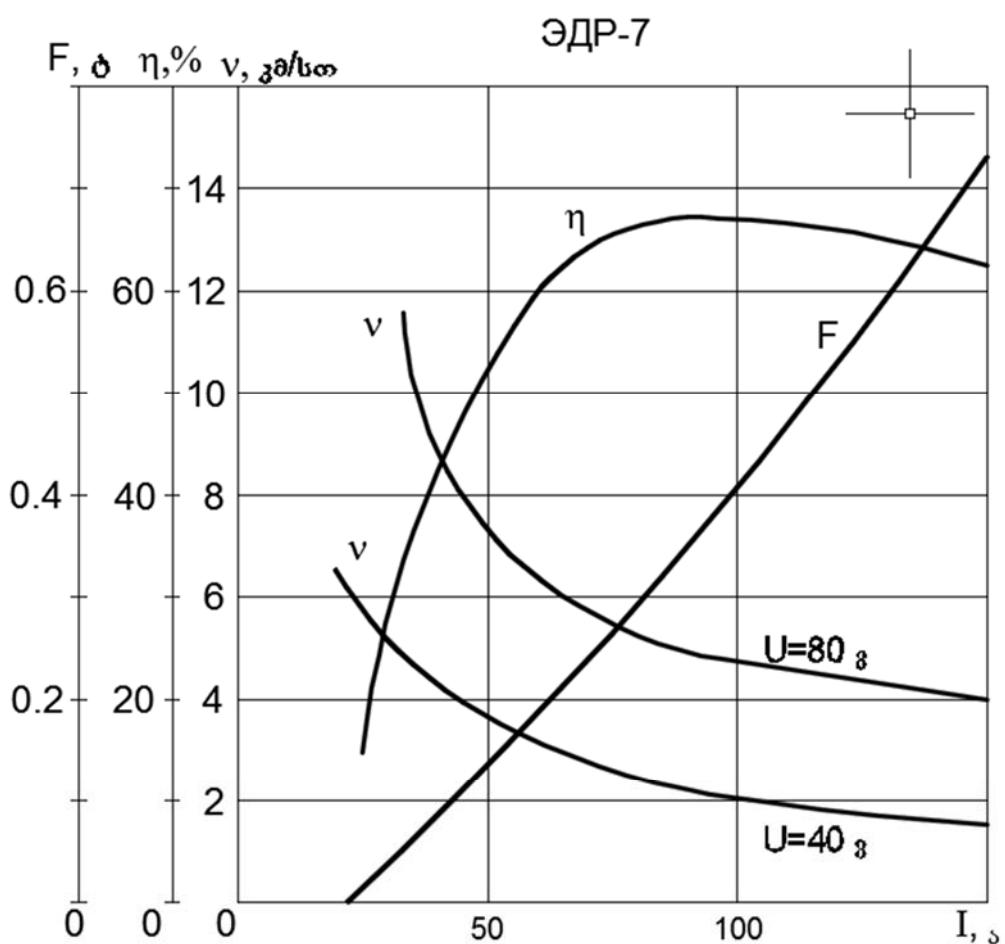
ეტ-31

F,  $\phi$  η, % ν, კბ/სთ

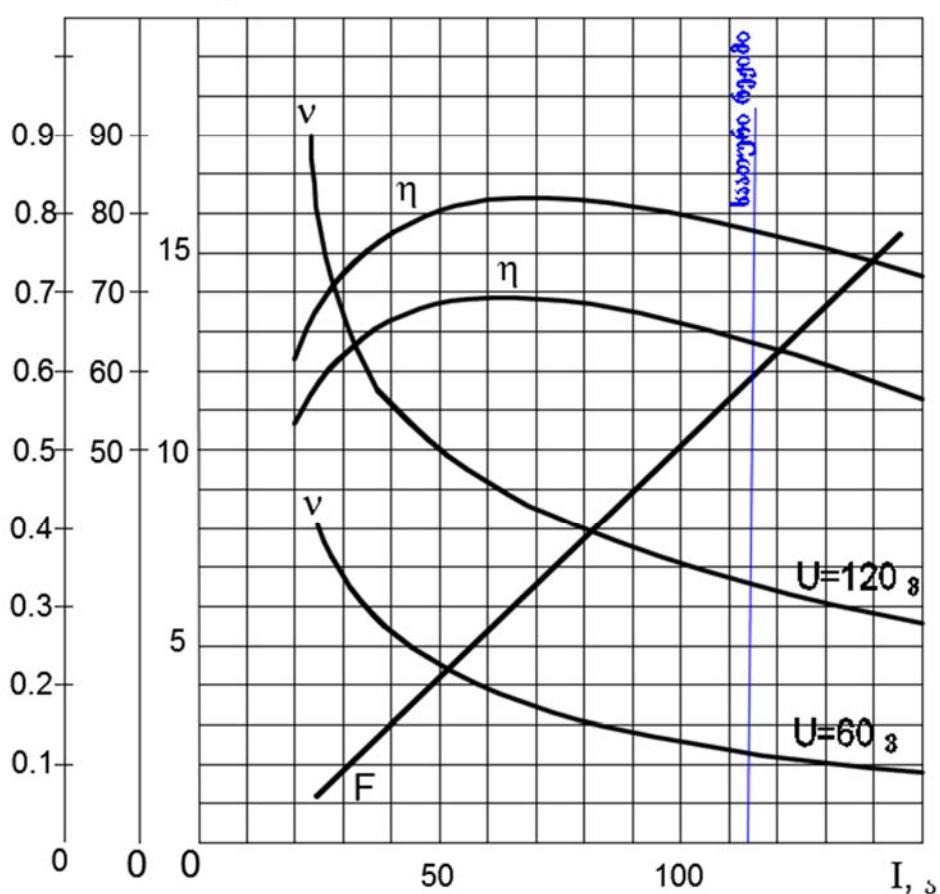
ეტ-46 ეტ-47

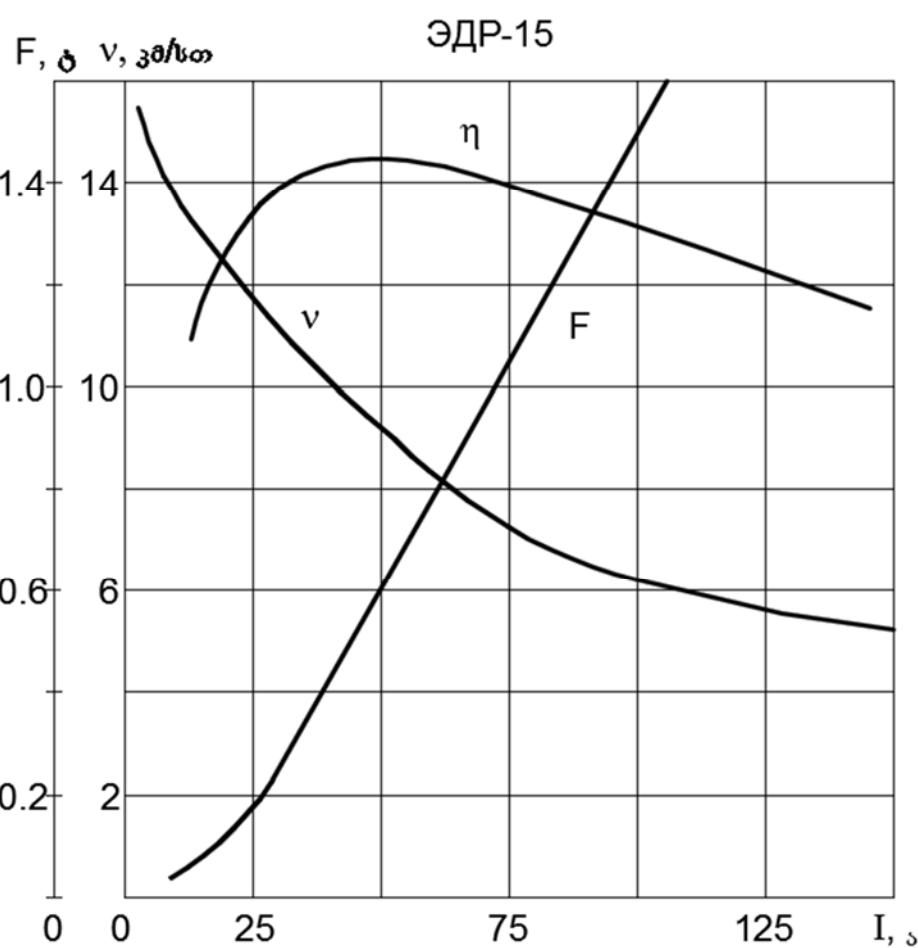
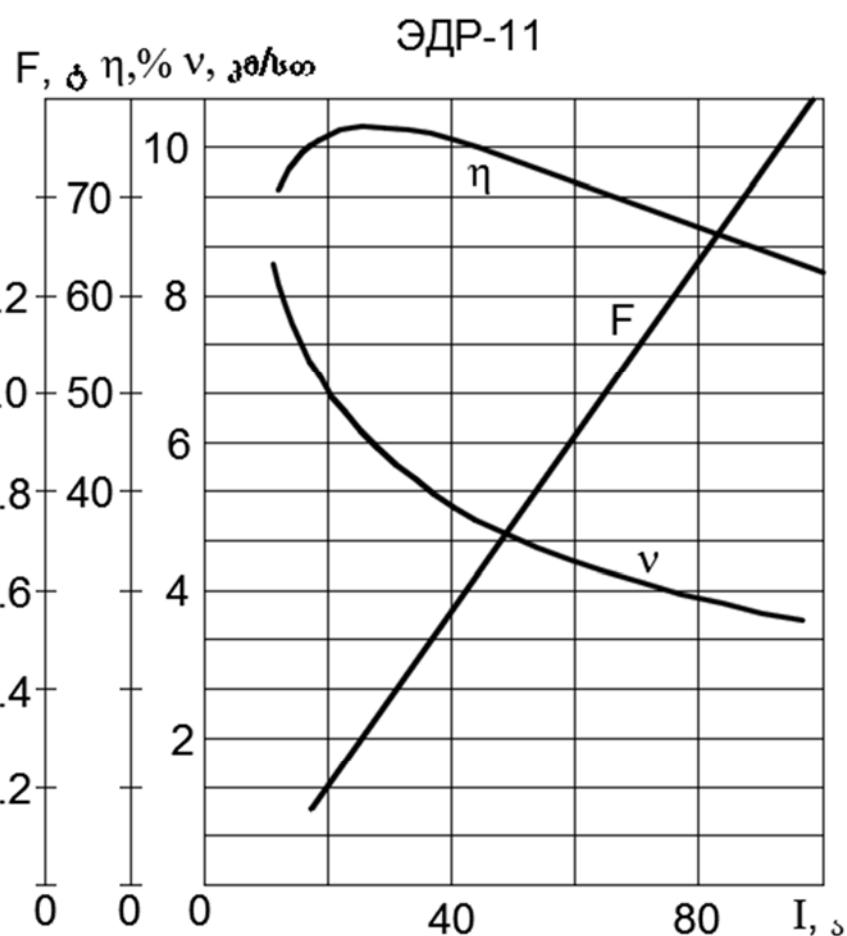
F,  $\phi$  η, % ν, კბ/სთ

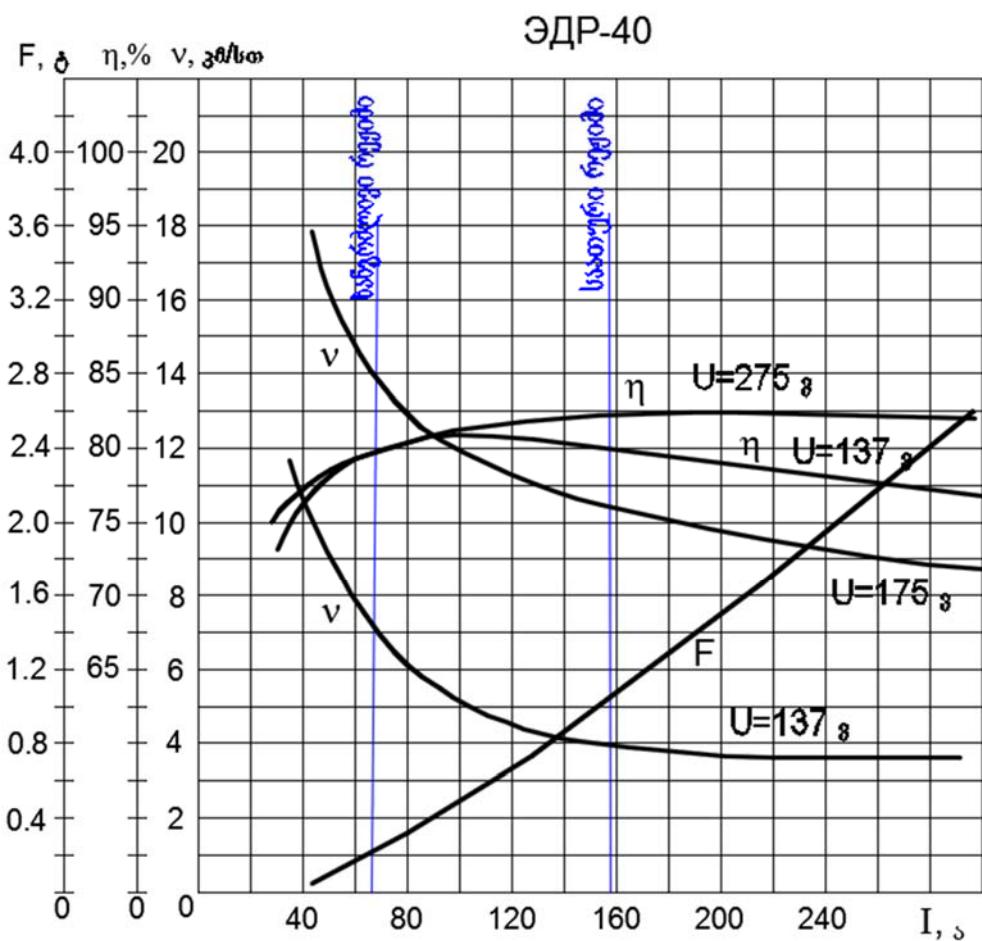
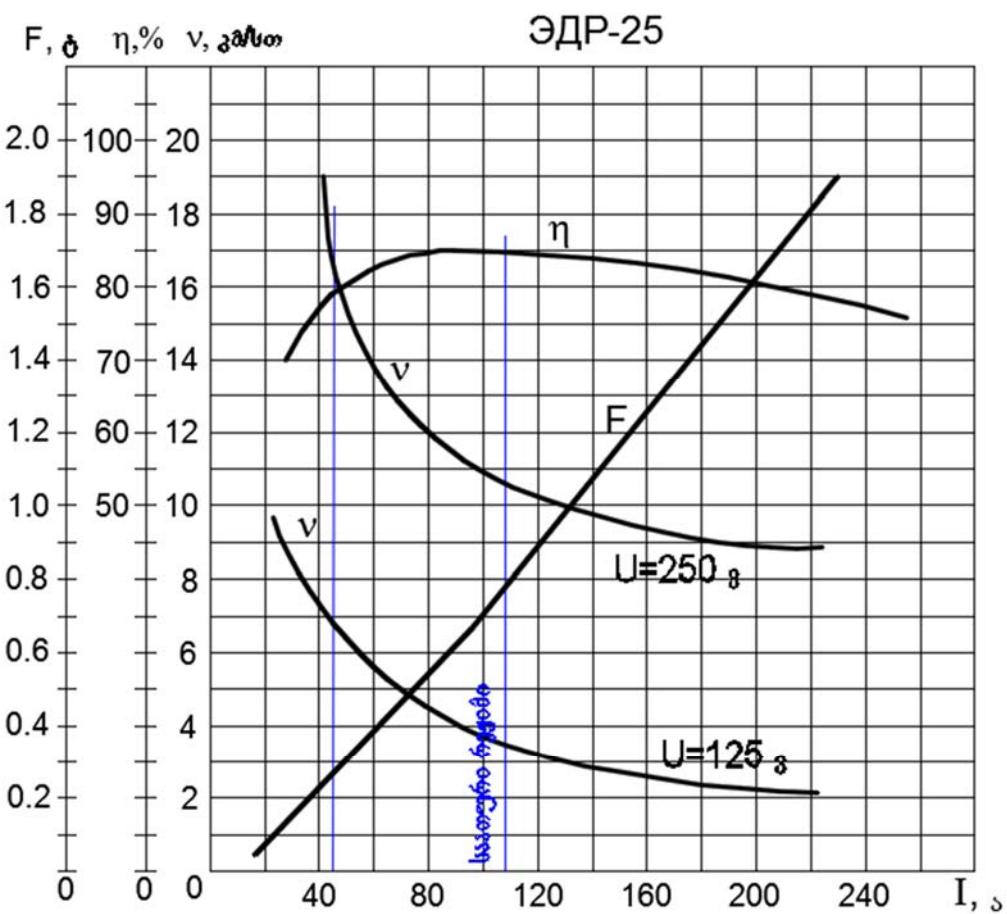


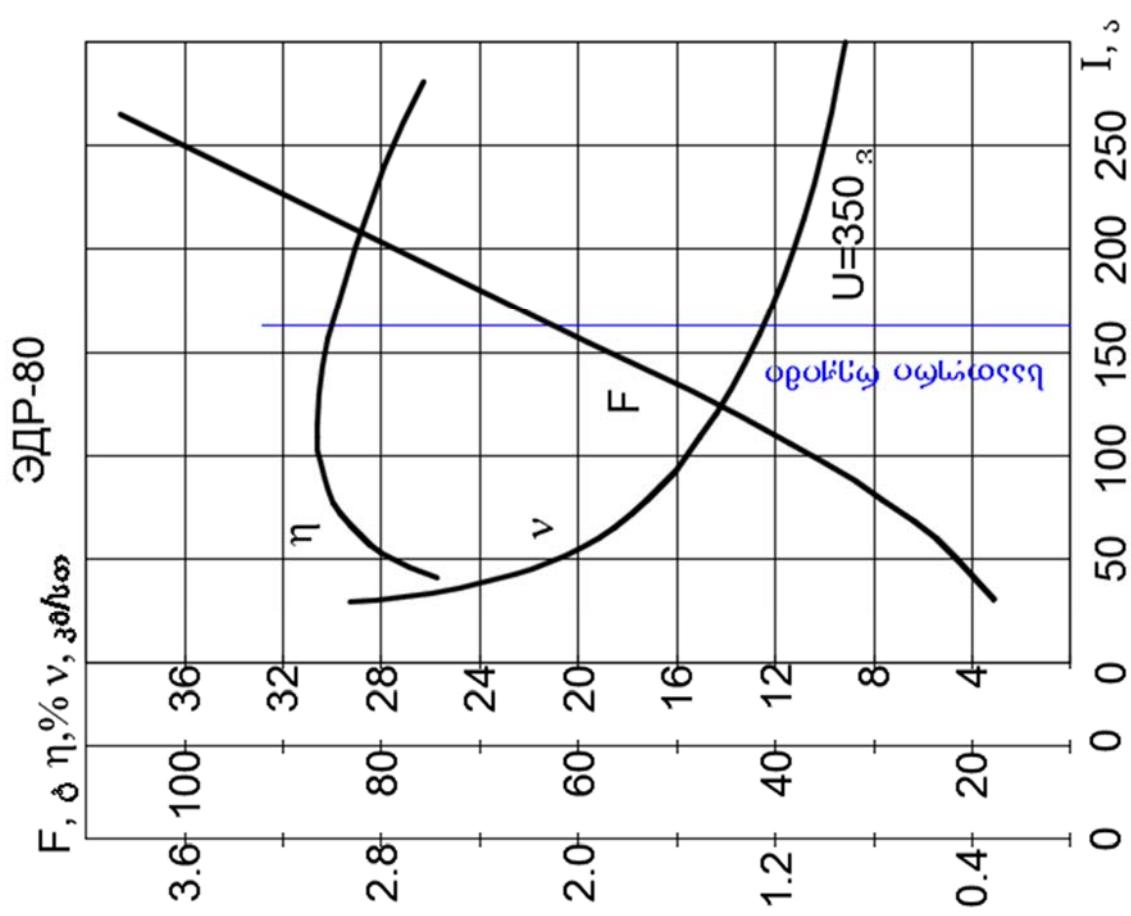
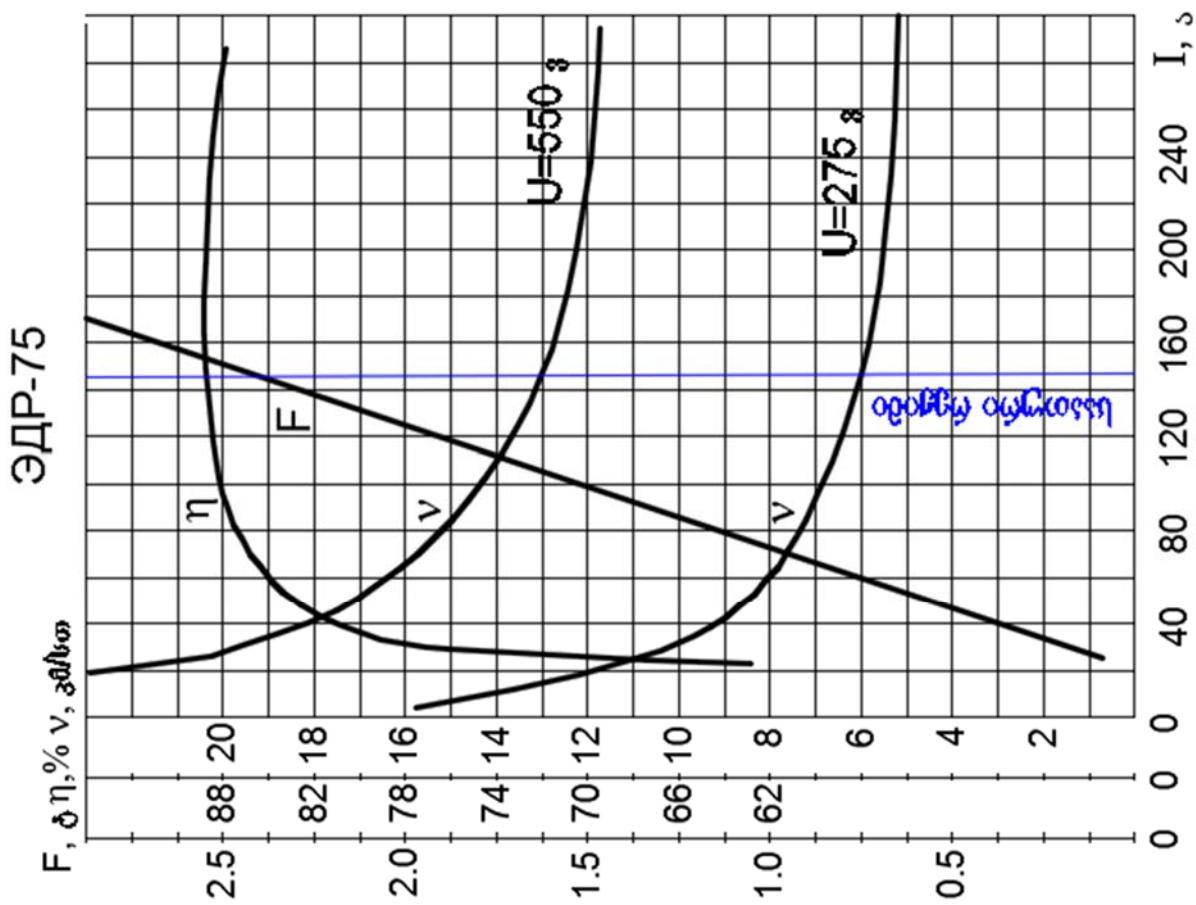


ЭДР-10









### **ლიტერატურა**

1. Шфтный Транспорт. Справочник. Под Общей Редакцией И.Г. Штокмана, М.: Недра. 1965
2. Волотковский С.А. Рудничная электровозная тяга. М.: Недра. 1981. —389 с.
3. Справочник по шахтиому транспорту. Под ред. Г.Я. Пейсаховича, И.П. Ремизова. М. : Недра, 1977. —624 с.
4. Погрузочно-разгрузочное и доставочное оборудование для шахт. ЦНИИТЯЖМАШ. Отраслевой каталог 18-3-81. Москва, 1981. —118 ст.
5. Общесоюзные нормы технологического проектирования подземного транспорта горнодобывающих предприятий ОНТП1-79 Минуглепром СССР. М, 1981. —225 с.

რედაქტორი ლ. მამალაძე

გადაეცა წარმოებას 15.10.2018. ხელმოწერილია დასაბუჭიდად 12.12.2018.  
ქაღალდის ზომა 60X84 1/8. პირობითი ნაბეჭდი თაბახი 2.

საგამომცემლო სახლი „ტექნიკური უნივერსიტეტი“, თბილისი, კოსტავას 77

