

PERMBLEDHJE JO TEKNIKE

PËR AKTIVITETIN

SHFRËTZIM I MINERALIT TE KROMIT ME MINIERE SIPËRFAQËSORE DHE
NENTOKESORE.



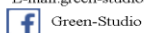
SUBJEKTI: ALGRI SH.P.K.

ADRESA: VËNDBURIMI THEKNA VËRILINDORE, BULQIZE, DIBER.

DIBËR 2024



Adresa: Lagja 7 Rr Hajdar Demiri Durres
Cel +355 69 37 67 595
E-mail: green-studio@hotmail.com



Green-Studio

Qëllimit i projektit të propozuar;

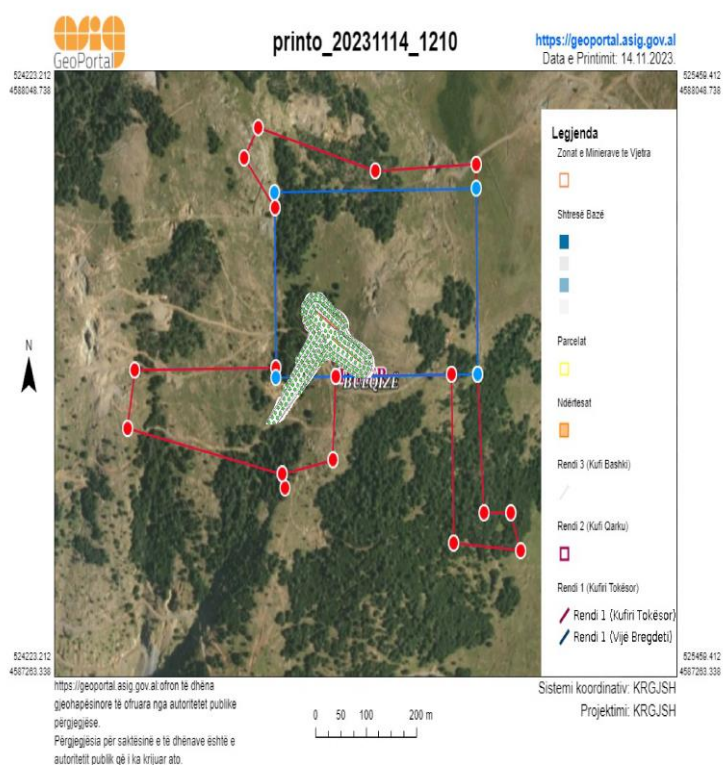
Shoqëria Algri Sh.p.k me përfaqësues ligjorë Z. Ahmet Gjoni ka nje leje minerare egzistuese me Nr. 1030 date 03/07/2007 por ka nisur proceduren per zgjerimin e saj. Fillimi i procedures per zgjerimin e lejes minerare e vertetojme me shkresen e miratuar nga MIE me Nr 4548/1,datë 06.07.2023. Leja egzituese ka nje siperfaqe prej 0.1km² ndersa siperfaqja e cila do te shtohet eshte 0.075km² gje e cila ne total pas zgjerimt do te jete 0.175 km². Në këtë shfrytëzim do të zbatohet një projekt që parashikon respektimin e kushteve mjedisore, sistemimin e terrenit përreth si dhe do të krijohet sipërfaqja e gjelbër, sipas projektit të përgatitur nga grupi i projektimit. Qëllimi i përdorimit të mineralit të prodhuar nga shfrytëzimi i objektit është eksporti i tij.

Me kërkesë të shoqërisë Algri Sh.p.k Sh.p.k po përpilohet studimi i gjendjes së zonës në të cilën do të kryhet shfrytëzimi i mineralit te kromit ne minieren nentokesore dhe sipërfaqësore me vendodhje Thekna Verilindore, Bulqize, Diber . Nr. 1030 date 03/07/2007 por ka nisur proceduren per zgjerimin e saj ku sipërfaqja e përgjithshme do të jetë 0.175 km².

Kordinatat Gaus-Kruger.

NR	X	Y
1	4587762	4441550
2	4587751	4441682
3	4587800	4441663
4	4587800	4441610
5	4587980	4441600
6	4588252	4441600
7	4588245	4441400
8	4588304	4441168
9	4588265	4441140
10	4588200	4441200
11	4587993	4441200
12	4587993	4440920
13	4587918	4440904
14	4587855	4441210
15	4587872	4441311
16	4587980	4441318
17	4587980	4441548

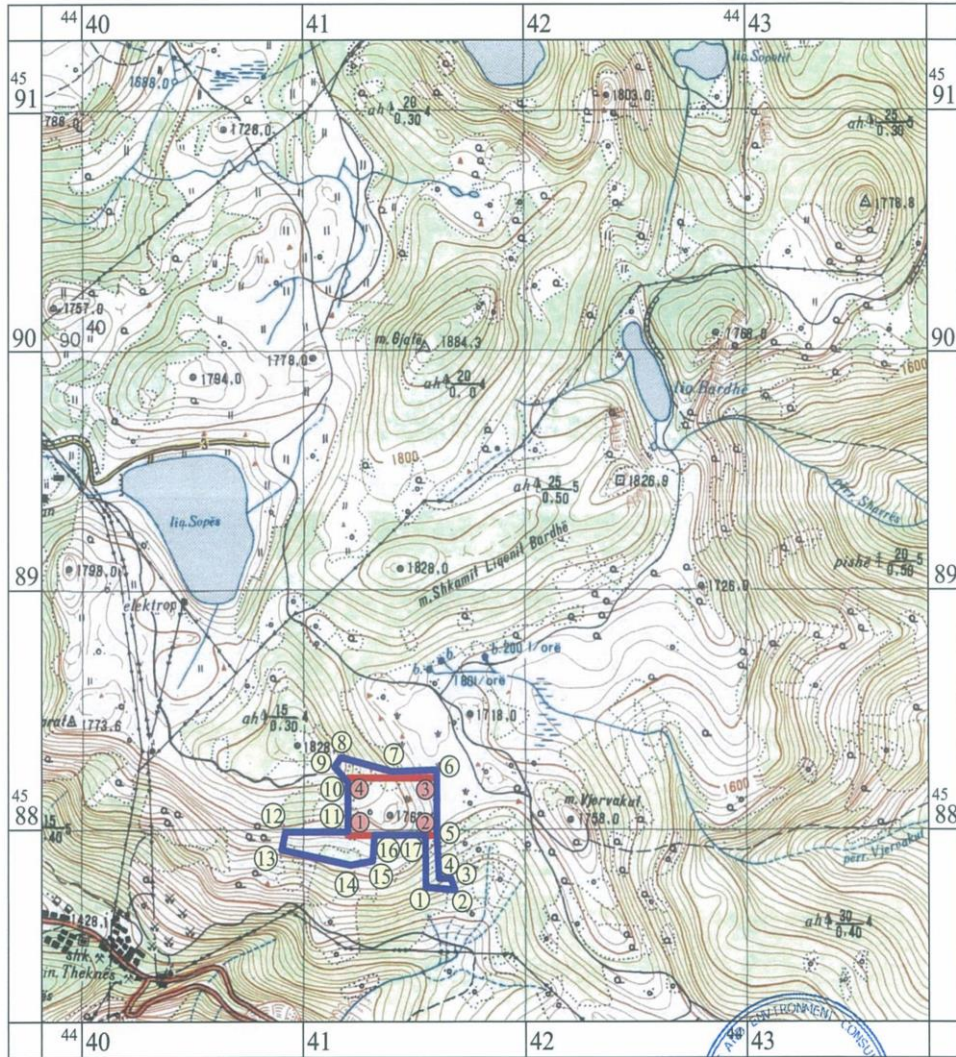
Ortofoto e vendodhjes.



HARTA TOPOGRAFIKE ME KUFIRIN DHE KOORDINATAT E LEJES MINERARE Nr.1030/1 Dt. 03. 07. 2007

Shkalla 1 : 25 000

SUBJEKTI "ALGRI" sh.p.k. Objekti "Thekna Verilindore", Bulqize, Qarku Diber



**KOORDINATAT KUFIZUESE TE
LEJES MINERARE Nr.1030/1 ISHTE**

Nr. pikes	X	Y
1	45 87 980	44 41 200
2	45 87 980	44 41 600
3	45 88 220	44 41 600
4	45 88 220	44 41 200

Siperfaqja = 0.10 km²

**KOORDINATAT KUFIZUESE
TE LEJES MINERARE Nr.1030/1 BEHET**

Nr.	X	Y	Nr.	X	Y
1	45 87 762	44 41 550	10	45 88 200	44 41 200
2	45 87 751	44 41 682	11	45 87 993	44 41 200
3	45 87 800	44 41 663	12	45 87 993	44 40 920
4	45 87 800	44 41 610	13	45 87 918	44 40 904
5	45 87 980	44 41 600	14	45 87 855	44 41 210
6	45 88 252	44 41 600	15	45 87 872	44 41 311
7	45 88 245	44 41 400	16	45 87 980	44 41 318
8	45 88 304	44 41 168	17	45 87 980	44 41 548
9	45 88 265	44 41 140			

Siperfaqja = 0.175 km²



Adresa: Lagja 7 Rr Hajdar Demiri Durres
Cel +355 69 37 67 595
E-mail: green-studio@hotmail.com

Green-Studio

Shfrytezimi i Vendburimit.

Shfrytëzimi do të bëhet me punime sipërfaqesore dhe nentokesore në perputhje me kërkesat e ligjit Nr 10304, datë 15.07.2010“Për Sektorin Minerar ne Republikën e Shqipërisë”, si dhe të të gjitha akteve nënligjore të dala në zbatim e për zbatim të tij.

Nisur nga cilësia e rezervave gjeologjike, minerali i prodhuar nga ky aktivitet minerar, do të përdoret njëherësh për t’u eksportuar edhe në tregun vendas, për furnizimin e fabrikave të pasurimit dhe uzinave të ferrokromit, në varësi të kërkesave të tregut.

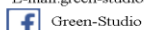
Për hartimin e këtij studimit tekniko-ekonomik dhe projektit të shfrytëzimit të këtij objekti kromi janë marrë në konsideratë :

- Pozicioni gjeografik dhe mardheniet e objektit me qendrat e banuara, kryesisht me qytezen e Bulqizës dhe Krastë, që ndodhet rreth 12 m larg në vijë ajrore në jug të objektit
- Kushtet e përgjithshme si dhe topografia dhe klima e zonës, në të cilën ndodhet objekti i që parashikohet të nënshtrohet shfrytëzimit.
- Hidrologjia, hidrogeologjia dhe hidrografia e zonës në të cilën kufizohet objekti i shfrytëzimit
- Gjendja, në përgjithësi e infrastruktures së rajonit dhe të zonës së objektit , mundësitë e përmirësimit të saj, ndërtime dhe instalime të tjera të domosdoshme për shfrytëzimin e objektit nga pikpamja minerare.
- Materiali gjeologjik bazë lidhur me ndërtimin gjeologjik të rajonit dhe vendburimit, sasine dhe cilësi të rezervave gjeologjike dhe të shfrytëzueshme brenda kufijve të përcaktuar të shfrytëzimit si dhe eksperiencën e aktivitetit minerar.
- Eksperiencën e grumbulluar gjatë kryerjes, nga ish Ndermarrja Gjeologjike e Bulqizës dhe Burelit dhe të ish Minierës së kromit Ternovë, Thekën dhe Baturit, të punimeve gjeologjike që lidhen me kërkimin zbulimin e këtij vendburimi dhe kryesisht të dhënave lidhur me qendrueshmërinë e shkëmboreve që ndertojnë objektin si dhe të trupave xeherorë të konkretizuara në të si dhe punimeve të ndryshme minerare të përgatitjes dhe shfrytëzimit.
- Sasitë e rezervave në trupat e objektit që do të merren në konsideratë elementet e shtruarjes, rezervat .ametrat gjeometrike dhe thellësinë ndodhjes së rezervave
- Punimet minerare gjeologo-zbuluese dhe ato të përgatitjes e shfrytëzimit të hapura, gjendja e tyre dhe mundësia e ripërdorimit të tyre .
- Nevojat për kryerjen e punimeve të ndryshme të reja për hapjen, përgatitjen dhe shfrytëzimin e objektit.
- Kërkesat e ndryshme për makineri, pajisje, instalime dhe investime të tjera për përgatitjen dhe shfrytëzimin e objektit.
- Llojet e produkteve të prodhuara në sasi dhe cilësi, trajtimi i tyre si dhe tregu i shitjes së tyre dhe çmimet .

Zona në studim vazhdimisht ka paraqitur interesat të mëdha në qarqet gjeologjike shqiptare, qofshin këto në rrafshin e ndërmarrjeve gjeologjike e shërbimeve gjeologo-markshajderike nëpër miniera, dhe në rrafshin e institucioneve më të kualifikuara. Krahas rrethimeve



Adresa:Lagja 7 Rr Hajdar Demiri Durres
Cel +355 69 37 67 595
E-mail:green-studio@hotmail.com



gjeologjike ne shkallen 1:10 000, të kryera ne fillimin e viteve 60, ne vitet e mevonshme janë kryer dhe mjaft rilevime gjeologjike, ne shkallen 1:1 000, ne sheshet e daljeve siperfaqesore, që ne kete zonë janë të shumta ne numer dhe me mjaft interes nga pikpamja gjeologjike.

Gjithashtu ne kete zonë janë kryer dhe shumë punime gjeologo-minerare, si punime revizionimi (pastrime, kanale, puse, shurfe, etj), punime shpimi me karakter kerkimi apo zbulimi, qofshin keto të ceket, të Thellë dhe strukturale, punime minerare (galeri) të hapura nga Ndermarjet gjeologjike Burrel e Bulqize. Gjithashtu, janë ndermare marshuta gjeologjike me karakter revizionimi, rifreskimi, për grumbullim të dhenash dhe qellime studimore Keto punime kanë qene rrjedhoje e shumë studimeve gjeologjike, petrologjike, gjeokimike dhe gjeofizike, të kryera për për kete rajon e sipermendura, ne korrik të vitit 1986

Ne objekt është kryer një mori punimesh gjeologjike të kerkim-zbulimit të tipit kanale shurfe dhe puseza . Rezultatet e mara nga keto punime si dhe dukumentimet e ndryshme, të kryera nga subjekti gjatë kryerjes se punimeve të ndryshme të zbulimit, kanë sherbyre si baze për hartimin e pjeses grafike dhe projektit të shfrytëzimit të ketij objekti . Gjatë procesit të kerkimit e zbulimit të mineralit të kromit nga ish Ndermarrja Gjeologjike e Bulqizes ne objektin e kromit Thekna Verilindore janë kryer një sërë punimesh gjeologo-kerkuese si: kanale, galeri dhe shpime.

Konkretisht ne kete objekt për të ndjekur vazhdimin e trupave xeheror ne siperfaqe janë hapur

- Për konturimin ne siperfaqe 10 kanale me një vellim germimi prej 160 m³,
- Për të kontrolluar vazhdimin e tij me ne thellësi është hapur galeria Nr.1,
- Për kapur trupi ne thellësi janë kryer 63 shpime me gjatësi 210-250m dhe një metrazh të pergjithshem prej 13852 ml (shih planimetrine punimeve)
- Ne profilin XLI eshte hapur dhe nje pusez qe ka sherbyer per marjen ete dhenave te konsiderueshme per trupin Nr 1.

Me kanale trupat xeheror janë ndjekur ne shtrirje me disa nderprerje të vogla ne një gjatësi prej 100120m kanalet e ndryshme (shif Harten Gjeologjike) kanë takuar trupin xeheror, ku sipas analizave të bera rezulton një përmbajtje 22-27.2% e Cr2O3. Siç shihet dhe ne profilet terthore ne kufijte e kesaj leje shfrytezimi pervec trupit xeeheror Nr 1 qe zhvillohet ne siperfaqe takohen edhe trupat Verior i Dyte dhe Verior i Trete

Ne hartimin e pjeses minerare të ketij studimi, percaktimin e menyres se shfrytëzimit janë mare ne konsiderate

Topografia e objektit ne zonën e shfrytëzimit dhe për rreth saj

- Sasia e rrezervave të nxjerreshme ne kuota ta ndryshme të vendburimit
- Sasia e mbuleses dhe e sterileve, që duhet të zhvendosen jashte zonës se shfrytëzimit.
- Koefiçenti mesatar i zbulimit
- Mundesite e lidhjes se vendburimit me rruget rurale dhe ate nacionale;



- Karakteristikat fiziko-mekanike të formacioneve që ndertojnë vendburimin
- Kushtet hidrografike dhe hidrologjike të vendburimit .
- Gjendja e infrastruktuara rreth objektit
- Kushtet e thellesise se ndodhjes se rezervave të vendburimit, tektonika dhe shperndarja e tyre etj

Duke gjykuar nga kushtet tekniko minerare dhe eksperiencia e punimeve minerar të hapjes, pergatitjes dhe shfrytëzimit për kete objekte është trajtuar hapja dhe shfrytezimi me punime siperfaqesore dhe nentokesore.

Shfrytezimi i ketij vendburimi është parashikuar të behet si vijon:

- Për trupin Nr 1 shfrytezimi parashikohet të behet me punime siperfaqesore
- Për pjesen nen kete kuote që i perket shfrytezimi te vazhdimit te trupit Ushtari apoverior i dyte dhe i trete do të kryhet me nentoke dhe kryesisht mbas zgjerimit te lejes mbas zgjerimit të kësaj zonë.
- Kjo per arsye sepse afati i vlefshmerise se lejes eshte deri ne 03.07.2027 dhe zhvillimi teresor i objektit dhe shfrytezimi i tij brenda kesaj periudhe kohore eshte i pamundur.

Zgjedhja e menyres se shfrytëzimit, me punime siperfaqesore ose nentokesore.

Pas llogaritjeve paraprake, rezervat gjeologjike të llogaritura me siper ju nenshtuan llogaritjes se rezervave të nxjerrshme të ndara perkatesisht ne shkalle apo kate si ne tabelat e me poshteme për secilin trup të vendburimit

Gjithashtu eshte kryer edhe vleresimi paraprak i rezervave te mineralit dhe koefiçenti i zbulimit per pjesen nga profili LXIII ne ate LV.

Zgjedhja e menyres se shfrytëzimit, me punime siperfaqesore.

Per te gjykuar mbi menyren e shfrytezimit te te gjithë vend ose pjese ne veçanta te tij, paraprakisht u llogarit dhe sasia e sterileve Llogaritjet perkates çuan ne perfundimin se trupi nr 1 i vendburimit mund te shfrytezohet me punime siperfaqesore

Ne tabelen me meposhteme jane paraqitur llogaritjet e sasive të rezervave të nxjerrshme, sterileve dhe koefiçenteve te zbulimit për trupin 1

Tabela Nr 3.1 Sasive të rezervave të nxjerrshme, sterileve dhe koefiçenteve te zbulimit ne shkalle per trupin 1

Nr	Shkalla	Te konvertuara Ton	%Cr2O3	Te nxjerrshme Ton	%Cr2O3	Sterile m3	Kzb m3/ ton
1	1745	199	23.60	189	21.618	4003	21.1
2	1735	1530	23.60	1454	21.618	9760	6.7
3	1725	1764	23.60	1676	21.618	12532	7.5
4	1715	1566	23.60	1488	21.618	4272	2.9
5	Shuma	5060	23.60	4807	21.618	30567	6.4

Pjesa tjeter e rezervave te paraqitur ne tabelen Nr 2.3, per shkak te thellesise se ndodhjes se tyre parashikohet te shfrytezohet me nentoke.

Tabela Nr 2.3 Sasia e rezervave, qe do te shfrytezohen me nentoke

Nr	Kategoria	Profili	Siperfaqet Kufizuese			Siperfaqe Mesatare	Vellimi	Pesha	Rezervat gjeologjike																																																																																																																																																																																																																
			Gjatesi	Trashesi	Siperfaqe																																																																																																																																																																																																																				
			m	m	m2																																																																																																																																																																																																																				
1	C1	LXIII-LXI	35	3	105	60	2120	3.2	6784																																																																																																																																																																																																																
			15	1	15					2	C1	LIX-LXI	60	0.5	30	67.5	2560	3.1	7936	35	3	105	3	C1	LVII-LIX	15	2.5	37.5	33.75	1350	3.2	4320	60	5	30	4	C1	LV-LVII	105	1	105	71.25	2850	3.2	9120	15	2.5	37.5	Shuma	C1	LXIII-LV							28160	1	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	2	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	3	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	4	C2	LXIII-LXV	22.5	1	22.5	22.5	225	3.4	765	22.5	1	22.5	5	C2	LXI-VXIII	22.5	3.5	78.75	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	1	22.5	6	C2	LIX-LXI	7.5	0.6	4.5	30.375	846	3.1	2622.6	22.5	2.5	56.25	7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	3.5	78.75	8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV
2	C1	LIX-LXI	60	0.5	30	67.5	2560	3.1	7936																																																																																																																																																																																																																
			35	3	105					3	C1	LVII-LIX	15	2.5	37.5	33.75	1350	3.2	4320	60	5	30	4	C1	LV-LVII	105	1	105	71.25	2850	3.2	9120	15	2.5	37.5	Shuma	C1	LXIII-LV							28160	1	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	2	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	3	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	4	C2	LXIII-LXV	22.5	1	22.5	22.5	225	3.4	765	22.5	1	22.5	5	C2	LXI-VXIII	22.5	3.5	78.75	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	1	22.5	6	C2	LIX-LXI	7.5	0.6	4.5	30.375	846	3.1	2622.6	22.5	2.5	56.25	7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	3.5	78.75	8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071						
3	C1	LVII-LIX	15	2.5	37.5	33.75	1350	3.2	4320																																																																																																																																																																																																																
			60	5	30					4	C1	LV-LVII	105	1	105	71.25	2850	3.2	9120	15	2.5	37.5	Shuma	C1	LXIII-LV							28160	1	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	2	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	3	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	4	C2	LXIII-LXV	22.5	1	22.5	22.5	225	3.4	765	22.5	1	22.5	5	C2	LXI-VXIII	22.5	3.5	78.75	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	1	22.5	6	C2	LIX-LXI	7.5	0.6	4.5	30.375	846	3.1	2622.6	22.5	2.5	56.25	7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	3.5	78.75	8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																			
4	C1	LV-LVII	105	1	105	71.25	2850	3.2	9120																																																																																																																																																																																																																
			15	2.5	37.5					Shuma	C1	LXIII-LV							28160	1	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	2	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	3	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	4	C2	LXIII-LXV	22.5	1	22.5	22.5	225	3.4	765	22.5	1	22.5	5	C2	LXI-VXIII	22.5	3.5	78.75	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	1	22.5	6	C2	LIX-LXI	7.5	0.6	4.5	30.375	846	3.1	2622.6	22.5	2.5	56.25	7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	3.5	78.75	8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																
Shuma	C1	LXIII-LV							28160																																																																																																																																																																																																																
1	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530																																																																																																																																																																																																																
			15	1	15					2	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	3	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	4	C2	LXIII-LXV	22.5	1	22.5	22.5	225	3.4	765	22.5	1	22.5	5	C2	LXI-VXIII	22.5	3.5	78.75	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	1	22.5	6	C2	LIX-LXI	7.5	0.6	4.5	30.375	846	3.1	2622.6	22.5	2.5	56.25	7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	3.5	78.75	8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																							
2	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530																																																																																																																																																																																																																
			15	1	15					3	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530	15	1	15	4	C2	LXIII-LXV	22.5	1	22.5	22.5	225	3.4	765	22.5	1	22.5	5	C2	LXI-VXIII	22.5	3.5	78.75	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	1	22.5	6	C2	LIX-LXI	7.5	0.6	4.5	30.375	846	3.1	2622.6	22.5	2.5	56.25	7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	3.5	78.75	8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																				
3	C2	LXIII-LXV	15	1	15	15	450	3.4	1530																																																																																																																																																																																																																
			15	1	15					4	C2	LXIII-LXV	22.5	1	22.5	22.5	225	3.4	765	22.5	1	22.5	5	C2	LXI-VXIII	22.5	3.5	78.75	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	1	22.5	6	C2	LIX-LXI	7.5	0.6	4.5	30.375	846	3.1	2622.6	22.5	2.5	56.25	7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	3.5	78.75	8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																	
4	C2	LXIII-LXV	22.5	1	22.5	22.5	225	3.4	765																																																																																																																																																																																																																
			22.5	1	22.5					5	C2	LXI-VXIII	22.5	3.5	78.75	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	1	22.5	6	C2	LIX-LXI	7.5	0.6	4.5	30.375	846	3.1	2622.6	22.5	2.5	56.25	7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	3.5	78.75	8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																														
5	C2	LXI-VXIII	22.5	3.5	78.75	50.625	2025	3.1	6277.5																																																																																																																																																																																																																
			22.5	1	22.5					6	C2	LIX-LXI	7.5	0.6	4.5	30.375	846	3.1	2622.6	22.5	2.5	56.25	7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	3.5	78.75	8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																																											
6	C2	LIX-LXI	7.5	0.6	4.5	30.375	846	3.1	2622.6																																																																																																																																																																																																																
			22.5	2.5	56.25					7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5	22.5	3.5	78.75	8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																																																								
7	C2	LIX-LXI	22.5	1	22.5	50.625	2025	3.1	6277.5																																																																																																																																																																																																																
			22.5	3.5	78.75					8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368	7.5	6	45	9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																																																																					
8	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	54.5	49.75	1990	3.2	6368																																																																																																																																																																																																																
			7.5	6	45					9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040	22.5	1	22.5	10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																																																																																		
9	C2	LVII-LIX	22.5	2.5	56.25	39.375	1575	3.2	5040																																																																																																																																																																																																																
			22.5	1	22.5					10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																																																																																															
10	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600																																																																																																																																																																																																																
			22.5	2.5	56.25					11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600	22.5	2.5	56.25	12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																																																																																																												
11	C2	LV-LVII	0	0	0	28.125	1125	3.2	3600																																																																																																																																																																																																																
			22.5	2.5	56.25					12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930	0	0	0	Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																																																																																																																									
12	C2	LIII-LV	15	1	15	7.5	300	3.1	930																																																																																																																																																																																																																
			0	0	0					Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																																																																																																																																						
Shuma	C2	LXIII-LV							40071																																																																																																																																																																																																																

Shuma e rezervave gjeologjike C1+C2 = 68232 ton

Shuma e rezervave te konvertuara 33736 ton ose 34884 ton te nxjerrshme me cilesi mesatare 21.16%

Duke gjykuar nga kushtet tekniko minerare dhe eksperiencia e punimeve minerar të hapjes, pergatitjes dhe shfrytëzimit të ketij vendburimi është trajtuar hapja dhe shfrytezimi i ne pjese te ketij vendburimi me punime siperfaqesore. Shfrytezimi me siperfaqe i trupit Nr 1 te ketij vendburimi është parashikuar mbasi: 1 Eksperiencia e shfryezimit ne minierat e zonës tregon për pamundesin e perdorimit të shfrytëzimit me siperfaqe të trupave ne objektin e kerkuar, për faktin se thellësi nga siperfaqja është 20-30 2 Shkëmbore, ne të cilet janë hapur punimet minerare ekzistuese, janë të qendrueshem , gje që vertetohet me se miri nga gjendja aktuale e punimeve të kryera.

Para se të parashtrohet hapja e vendburimit le të paraqesim fillimisht sasine e rezervave të të konvertuar dhe të nxjerrshme të vendburimit Para se të llogariten rezervate e nxjerrshem meret ne konsiderate humbja dhe varferimi si dhe konvertimi i rezerveve të mineraelit të

kromit Konvertimi i rezervave, humbjet dhe varfërimi ne objektin e kromit Thekna Verilindore parashikohet të jete si me poshtë:

Nisur nga ndërtimi gjeologjik, litologjik dhe lëndor i vendburimit, të përshkruara imtësisht në kapitujt përkatës, dhe meqenese gjatë procesit të shfrytëzimit do të përdoret sistemi i shfrytëzimit me karriere, për përcaktimin e prodhimit në sasi dhe cilësi janë marrë në konsiderate humbjet sasimore dhe cilësore (varfërimi). Me humbje kuptojmë sasinë e rezervave gjeologjike që mbetet përfundimisht në nëtokë. Me varfërim kuptojmë sasinë e sterileve që i përzihet pa dashje mineralit, në procesin e shfrytëzimit dhe nuk arrihet të hiqet dot, por shitet së bashku me mineralin e dobishëm.

Ata janë parametra të pashmagëshëm të vetë sistemit të shfrytëzimit që do të përdoret dhe janë

Ilogarur me formulat e mëposhtëme:

Koeficienti i varfërimit

Cb-Cn 24,36 – 21.6

$K_v = \frac{C_b - C_n}{C_b} \times 100 = \frac{24,36 - 21.6}{24.36} \times 100 = 11,3. \% \text{ ku:}$

Cb 24.36

Kv Koeficienti i varfërimit në %;

Cb Përmbajtja e komponentit të dobishëm Cr2O3 në bllok;

Cn Përmbajtja e komponentit të dobishëm Cr2O3 në mineralin e prodhuar.

Koeficienti i humbjeve

Rb x Cb – Rn x Cn

33736 x 24.36- 34884 x 21.6

$K_h = \frac{R_b \times C_b - R_n \times C_n}{R_b \times C_b} \times 100 = \frac{33736 \times 24.36 - 34884 \times 21.6}{33736 \times 24.36} \times 100 = 8,31 \% \text{ ku:}$

Rb x Cb 33736 x 24.36

Kh Koeficienti i humbjeve në %;

Rb Sasia e rezervave gjeologjike në bllok (të konvertuara), në ton;

Cb Përmbajtja e komponentit të dobishëm Cr2O3 në bllok;

Rn Sasia e rezervave gjeologjike të nxjerra (prodhimi), në ton;

Cn Përmbajtja e komponentit të dobishëm Cr2O3 në mineralin e prodhuar.

Sistemi i shfrytëzimit treguesit tekniko-ekonomike.

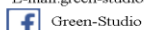
Ne zgjedhjen e sistemit të shfrytëzimit janë mare parasysht faktoret e mëposhtem:

- Menyra e ngarkimit dhe transportit të sterilizimit
- Menyra e kryerjes së punimeve të zbulimit
- Menyra e ngarkimit dhe transportit të mineralit në brendësi të karrieres dhe jashtë saj

Rrezimi dhe ngarkimi i formacioneve dunitike dhe mineralit në sheshet nga +1745 m deri në +1715m, parashikohet të kryet me eskavator tip Komatcu ose me fadrome me kapacitet kove deri në 0.75m³ dhe po me të njëjten mënyrë do të bëhet dhe ngarkimi në kamiona në brendësi të karrieres. Bazuar në sa më sipër sistemi i shfrytëzimit që parashikohet të përdoret është i thjeshtë me transport të sterilizimit në distancë 100-200m, duke lejuar në këtë mënyrë depozitimin e sterilizimit në afërsi të karrieres në skajin jugor të saj.



Adresa: Lagja 7 Rr. Hajdar Demiri Durrës
Cel +355 69 37 67 595
E-mail: green-studio@hotmail.com



Green-Studio

Elementet e sistemit të shfrytëzimit që parashikohet të perdoret ne kete objekt janë:

- Lartesia e shkalles se karrieres është 10m
- Gjeresia e sheshit të punes nga 12 m ne 35-40m
- Kendi i skarpates se shkalles $68^{\circ}20'$
- Kendi i shuarjes 52°
- Gjeresia e shesheve perfundimtare të shkalleve 3 m
- Kapaciteti ditor 100-130m³
- Ngarkimi dhe transporti i mekanizuar;
- Rezimi i formacioneve rrethues dhe mineralit me gryerja të mekanizuar
- Rendimenti për dite pune efektive të punonjesve direkte 30-50m³/dp
- Rendimenti për dite pune efektive të punonjesve gjithsej 20-30 m³/dp

Rradha dhe drejtimi i shfrytëzimit dhe grafiket perkates të tyre

a) Rradha dhe drejtimi i shfrytëzimit

Pas kryerjes se zbulimit ne vitin e pare ne të gjithë siperfaqen e zonës se parashikuar, e cila ka

mbulese, po ne kete vit parashikohet të filloje dhe prodhimi i mineralit ne sasine e parshikuar prej 1000-1600 ton/vit. Radha e shfrytëzimit të shkalles se siperme te objektit do të jete nga lart poshtë, ndersa drejtim i shfrytëzimit nga veriperendimi drejt jugelindjes ndersa per pjesen tjeter te karrieres shfrytezimi parashikohet te behet nga qendra drejt ekstremeve të saj. Për realizimine prodhimit, aktiviteti i shfryezimit ne karjerren e trupit Nr 1 ne shkalle parashikohet të jete si me poshtë:

- Ne shkallen +1745m dhe 1735, gati 1 vit me një zbulimim të pergjithshem perj 12000 m³
- Ne shkallet e me poshteme ne të dy trupat prodhimi do të vazhdoje mbi dy vjet ne çdo shkalle si ne prodhim ashtu edhe ne zbulim

b) Elementet gjeometrike të karrieres ne gjandje perfundimtare

Karierra e Trupit Nr 1 Duke pasur parasysh pozicionin gjeografik të karrieres, relievin dhe parametrat gjeometrike të shkalleve, karierra do të kete formen e një stadiumi me zgjatje JugeLindje Veri Perendim, me parametrat e me poshtëm

- Thellesia e vertikale e karrieres, e ndryshme ne profile maksimalisht 35m;
- Numuri i shkalleve 4(me zhvillim të plote ne të gjithë gjatesine e karrieres);
- Gjeresia e karrieres ne plan ne pjesë e siperme të saj do të jete, 40-50m;
- Gjeresia ne sheshin e poshteme e karrieres (sipas kuotave të shkalleve), 10 m;
- Gjatesia e karrjeres ne pjesen e siperme 135m;
- Gjatesia e karrieres ne pjesen e poshtme 100 m;
- Kendi i shuarjes se shkalleve ne varesi të shtrirjes se karrieres është $50-62^{\circ}$
- Lartesia e shkalles 10m;



- Orientimi i transheve të hyrjeve është gati Juge Perendim Veri Lindje sipas kuotave të shkalleve nga +1745 m deri ne +1715m;

Pasaportat e shpim plasjes për zbulimin dhe frontet e prodhimit llogaritja e lendes eksplozive që do të perdoret ne kariere.

Parashikimi i puneve të shpim plasjes është bere duke patur parasysh faktoret e meposhtem:

- Domosdoshmerine e perdorimit të Lendes Plasese për rrezimin e mineralit të kromit dhe hkëmbore rrethues të tipit të peridotiteve,
- Volumin ditor ne m³ masiv, i cili do të jete 30-50m³;
- Shpimi i birave ne pjesët fillestare të hyrjes ne shkalle dhe ne hapjen e transheve të cekta do të behet me cekic shpues pneumatik dore;
- Birat per kryerjene procesit te mirfillte te zbulimit do te kryhen me sonde

Me poshtë janë dhene llogaritjet perjkatese për percaktimin e pasaporten e shpim plasjes me bira të zakonshme. Ne kete rast parametrat e pasaportes se shpim plasjes do të jene si me poshtë llogaritjet e lendes plasese dhe të parametrave të pasaportes janë bere si me poshtë

Konsumi specific lendes plasese të nevojshme për të rezuar 1 m³ shkemb llogaritet me formulen e meposhtem

$$C = \frac{S \mathcal{E}_{ss}}{\eta_1 \eta_2 \eta_3 \varepsilon}$$

Ku:

η1-Faktori i rezistences;

η2-Faktori i çiftezimit (bashkimit) ;

η3-Faktori i coptimit;

ε –Karakteristikat e eksplozivit

εss-Karakteristikat e shkëmbore

Ne formulen emesiperme parmtrat që do të percaktohen janë :

Faktori i rezistences varet nga pesha vellimore e shkëmbore ρ pasha vellimore e lendes plasese ρe ,

shpejtesiat e detonimit të lendes plaese D dhe e shpejtesia e shperndarje se valeve sizmike ne shkemb C.

$$\eta_1 = \frac{(\rho_e D - \rho C)^2}{(\rho_e D + \rho C)^2}$$

Faktori i çiftëzimit (bashkimit të diametrit të bires së çpimit me diametrin e llokumit të lendes plase) varet nga diametri i shpimit Φ_b dhe diametri i fishekut të lendes plasese Φ_e .

$$\eta_2 = \frac{1}{e^{\Phi_b/\Phi_e} - (e - 1)} = \frac{1}{e^{1.16} - 1.72}$$

Faktori i shkallës së çoptimit të shkëmbore s përcaktohet nga relacioni i mëposhtëm

$$s = \frac{64}{D_M}$$

Ku : D_M permasa e pranuar e coprave në m;
Largësia B e reshtave përcaktohen me formulën

$$B_1 = \sqrt{\frac{\rho_e \pi}{4c}}$$

Largësia midis birave në resht në kontur të punimit llogaritet me formulën

$$s_c = \Phi_b + \left[\left(\frac{\Phi_e}{\Phi_b} \right)^2 \times \frac{\Delta_e \times P_s \times \Phi_b}{6} \right]$$

Llogaritjet sipas rradhës së mësipërme është bërë si për punimet sipërfaqësore edhe ato nëntokesore me anë të cilave janë përcaktuar parametrat e pasaportave të shpimit plasjes në punime

Pasaporta e shpimit plasjes me bira të shkurtra dorë

Parashikimi i punëve të shpimit plasjes është bërë duke patur parasysh faktorët e mëposhtëm:

- Domosdoshmerinë e përdorimit të Lendes Plasese për rrezimin e gelqerorit;
- Volumin ditor në m³ masiv, i cili do të jetë 60-120 m³;
- Shpimi i birave në pjesët fillestare të hyrjes në shkallë dhe në hapjen e transheve të cekta do të bëhet me cekic shpues pneumatik dorë;
- Në momentin e kryerjes së zbulimit në shkallët e formuara me lartësi 10 m parshikohet të përdoret rrezimit puse sonde

Zgjedhja e shesheve të depozitimit të sterileve, mineraleve ose të nenprodukteve gjatë kryerjes së proceseve të zbulimit, skarifikimit të pjesës së gryer për sisemimn e rruges dhe atyre të prodhimit parashikohet të veprohet si më poshtë:

Për zbulimin: sasia e përgjithshme e zbulimit, për të gjithë karrierën, parashikohet të kryet në 3 vite e gjithë sasia e zbulimit prej gati 31000 m³, që do të dalë nga karierra do të depozitohet në një sipërfaqe prej gati 4500 m² në zonën e caktuar për këto qëllime në jug të karrierës së trupit një dhe poshtë rruges ekszituese që vjen nga sheshi +1715m. E gjithë sasia e sterileve të zbulimit do të ridedepozitohen në brendësi të karrierave të krijuara përkatësisht.

Sasia e sterileve të dalë është e mjaftueshme për rehabilitimin mjedisor të karrierës së krijuara nga shfrytëzimi.

Zgjedhja e mënyrës së shfrytëzimit me punime nëntoke.



Pas llogaritjeve paraprake, rezervat gjeologjike të llogaritura me siper ju nenshtuan llogaritjes se rezervave të nxjerrshme të ndara perkatesisht ne shkalle apo kate si ne tabelat e me poshteme për secilin trup të vendburimit Gjithashtu eshte kryer edhe vleresimi paraprak i rezervave te mineralit dhe koeficienti i zbulimit per pjesen nga profili LXIII ne ate LV Llogaritjet e kryera si dhe thellesia e zhvillimit te rupit xeheror ne zonen e profileve te sipercituar deshmojne per mundesine e shfrytezimit te te rezervave te trupave me nentoke duke aplikuar metoden gjeresisht te perdorur ne rajon dhe ne vendburimete masivit te Bulqizes. Per hapjee dhe pergatitjen e objektit do te shfrytezohen edhe punimete e ndertuar tashme siç eshte galeria Nr 5 dhe traversat apo oxhaqet e ndertuara me pare (shih planimetrine e punimeve dhe projeksionin vertikal)

Punimet e hapjes se vendburimit

Per ti paraprire pergatitjes dhe shfryteimit te rezervave te mineralit te kromit ne trupin e pershkruara me siper ne pjesen gjeologjike tjeter parashikohet te kryhen kryesisht punime kapitale si me poshte:

- Ringritja e dhe riparimi i galerise Nr5
- Ringritja e dhe riparimi e traversave apo oxhaqeve tendryshme ne galerine Nr5
- Hapja dhe pergatitja e vendburimit me perdorimin e galerise Nr 5 .
- Hapjen e nje traverbanku nga siperfaqja qe do te lidhet me galerine Nr 5.
- Ndertimi galerise fushore ne kuoten +1690 m si dhe lidhjen e galerise Nr 5(+1660) me ate +1690 me anen e oxhaqeve per kalimin e tpuonjesve dhe transportin e mineralit dhe te sterilit.

Projektimi i punimeve te reja eshte bere duke pasur parasysh:

- Kompletimin dhe berjen funksionale te skemes se hapjes se secilin bllok ose prerje
- shfrytezimi;
- Lartesia e katit e pranuar sipas eksperiences se shfrytezimit te vendburimeve te kromit ne vendin tone eshte 30m. Zgjedhja e kesaj lartesie eshte bere duke mare parasysh dhe elementet es htruarjes se trupave si dhe trashesine dhe tektoniken e pas mineralizimit e cila siç duket nga planimetrite e punimeve dhe prerjet eshte mjaft e zhvilluar ;
- Venien ne funksionim sipas normave te RrTS dhe te ajrimit te kompleksit te punimeve te hapjeas dhe me pas te pergatitjes dhe shfrytezimit ;
- Sigurimin e rradhes dhe drejtimit te shfrytezimit duke pasur parasysh pozicionin e blloqeve te kromit ne raport me njeri tjetrin si dhe shperndarjen e rezervave ne katet e ndryshme te trupave te llogaritura ne tabelat e mesiperme;
- Shperndarjen ne plan dhe hapsire te rezervave te nxjerrshem
- Fillimin e prodhimit nga nentoka ne vitin e dyte te marjes se lejes se shfrytezimit

Per plotsimin e kushteve te me siperme parashikohen te kryhen punimet e meposhteme:



Tabela Nr 3.7 Punimet qe parashikohen te hapen

Nr	Emertimi I punimit	Njesia	Sasia ,ml	Kosto Usd/ml	Vlera USD
1	Traverbanku kryesor nga siperfaqja , +1660	ml	445	496.2	220790
2	Fushor +1660	ml	95	322.5	30638
3	Fushori +1690 (kat ndermjetes)	ml	255	322.5	82238
4	Traversa +1660	ml	70	209.6	14674
5	Traversa +1690	ml	90	209.6	18866
6	Oxhaqe +1660	ml	51	85.7	4373
7	Oxhaqe +1690	ml	50	85.7	4287
8	Oxhaqe paralel per lidhjen e +1660 me +1690	ml	70	85.7	6002
9	Oxhaqe paralel per transport minerali dhe sterili +1690-1660	ml	60	85.7	5145
10	Shpenzime per riparimin egalerise 5				5160
10	Shuma				392173

Investimet e mesiperme do te realizohen pjeserisht gjate aktivitetit dhe kryesisht ne panelin +1690m shuma e parashikuar deri ne perfundimin eafatit eshte 321163 USD

Tabela Nr 3.8 Preventivi i koston se galerise se nenkatit

No.	Emertimi	Njesin	Normativa	Çmimi USD/njesi	Vlera, USD
1	Materialet e normuar	USD/ml			105.46
a	Lende plasese	kg/ml	9.25	2.52	23.31
b	Kapsolla elektrike	piece/ml	10	0.92	9.20
c	Tel linje	ml/ml	0.25	0.25	0.06
d	Lende drusore ose te tjera	ml/ml	0.26	180	46.80
e	Koka shpimi	piece/ml	0.36	46.55	16.76
f	Baromina	piece/ml	0.03	36	1.01
g	Diezel	l/ml	4.60	1.8	8.10
h	Lubrifikant	USD/ml	0.09	2.500	0.23
2	Energji elektrike	kwh/ml	38	0.16	6.08
3	Pagat direkte	USD/ml			55.1
4	Shpenzime kompanie	USD/ml			5.8
5	Kosto	USD/ml			172.4

Tabela Nr 3.9 Preventivi i kostos se traverbankut +1660

No.	Emertimi	Njesin	Normativa	Çmimi USD/njesi	Vlera, USD
1	Materialet e normuar	USD/ml			173.32
a	Lende plasese	kg/ml	16.5	2.52	41.58
b	Kapsolla elektrike	piece/ml	18	0.35	6.30
c	Tel linje	ml/ml	0.25	0.25	0.06
d	Lende drusore ose te tjera	m3/ml	0.25	180	45.00
e	Koka shpimi	piece/ml	0.98	46.55	45.62
f	Baromina	piece/ml	0.36	36	12.96
g	Diezel	l/ml	12	1.76	21.12
h	Lubrifikant	kwh/ml	0.3	2.25	0.68
2	Energji elektrike	l/ml	120	0.16	19.20
3	Paga shtesa	USD/ml			140
4	Materiale te tjera armatimi	USD/ml			158.00
5	Shpenzime kompanie	USD/ml			5.60
6	Kosto				496.16

Tabela Nr 3.10 Preventivi i kostos se Oxhakut vertikal

No.	Emertimi	Njesin	Normativa	Çmimi	Vlera,
1	Materialet e normuar	USD/ml			53.81
a	Lende plasese	kg/ml	6.8	2.52	17.14
b	Kapsolla elektrike	piece/ml	8	0.92	7.36
c	Tel linje	ml/ml	0.03	2.5	0.08
d	Lende drusore ose te tjera	ml/ml	0.09	180	16.20
e	Koka shpimi	piece/ml	0.28	46.55	13.03
f	Baromina	piece/ml	0.018	36	0.65
g	Diezel	l/ml	8.60	1.76	15.1
h	Lubrifikant	USD/ml	0.17	2.50	0.43
2	Energji elektrike	kwh/ml	22	0.16	3.52
3	Pagat direkte	USD/ml			25.9
4	Shpenzime kompanie	USD/ml			2.5
5	Kosto	USD/ml			85.75

Sistemi i shfrytezimit

Sistemi i shfrytezimit i perdorur dhe ai qe parashikohet te perdoret ne varesi te kushteve teknikominerare eshte ai me galeri nenkati:

- Gjatesia mesatare e bllokut 20-40 m



- Lartesia e pjerret e katit 32-38m
- Permasat mesatare te bllokut 25mx38mx 1.2m
- Metrazhi specifik i punimeve minerare horizontal e te pjerat 0.091ml/ton
- Drejtimi i tavanit me hapsira te hapura
- Humbjet 12.6% dhe varferimi 10.2%
- Ajrimi i minieres

Shfrytezimi i rezervavete mbetura te objektit te kromit Thekna Verilindore është vazhdimi i shfrytëzimit në thellësi i saj duke perdorur punimet minerare te hapura me pare te cilat, nga vrojtimit e bera duket te jene ne gjendje reklativisht te mire si dhe duke ndertuar punime te reja . Kështu që për hartimin e projektit të ajrimit të zhvillimit me në thellësi të punimeve të minierës jemi mbështetur në të dhënat e eksperiencës së deritanishme të vetë ndërmarrjes, të dhënave të literaturës dhe rregullores së teknikes se sigurimit. Në mbështetje të këtyre të dhënave, në këtë kapitull, jemi përpjekur të plotësojmë parimet bazë të ajrimit për një ajrim të plotë, efektiv, ekonomik dhe që plotëson kërkesat e sigurimit teknik. Në llogaritjen e skemës së ajrimit kemi marrë parasysh depresionin minimal dhe atë maksimal.

Duke patur parasysh projektin e zbatuar elementet kryesorë të ajrimit dhe luftës kundër pluhurit janë si më poshtë:

- Skema e përgjithëshme e ajrimit të minierës është përshkruar duke patur parasysh punimet kryesorë të hapjes së minierës dhe radhën e kryerjes së tyre. (shih skemen hapsinore). Brenda çdo nivelii punimet e hapjes dhe përgatitjes për çdo bllok janë parashikuar që të sigurojnë ajrimin e froteve dhe të punimeve në mënyrë të pamvarur.
- Sasia e ajrit është llogaritur duke patur parasysh të gjithë elementet e kontrollit dhe të përcaktimit të saj, si fuqia puntore në turnin më të madh, volumin maksimal të prodhimit konsumin e lëndëve plasëse.

Llogaritjet e ajrimit të parqitura me poshtë janë kryer për fazen përfundimtare të minierës
Përcaktimi i sasise së ajrit

Përcaktimin e sasise së ajrit e është bërë sipas faktoreve të mëposhtëm:

A. Në bazë të numrit me të madh të punonjesve për ndresën me të ngarkuar

$Q = k \times n \times q$ (m³/min) ku:

n = 14 numri i punëtoreve

k = 1.5 koeficienti i humbjeve të sistemit

q = 4 m³/min sasia e ajrit për një punëtor

$Q = 1.5 \times 4 \times 14 = 84 \text{ m}^3/\text{min} = 1.4 \text{ m}^3/\text{sek}$

B. Në bazë të sasise së lendes plasëse.

$$Q = \frac{k}{20000} \times \frac{a \times T \times m \times b}{t}$$

ku: k = 1.5 koeficienti i humbjeve të sistemit

a = konsumi specifik i L.E. 300 gr/ton

T = prodhimi ditor 35ton/24 ore (me gjithë sterilin)



m = përqindje e L.E. që shpërthen menjëherë 40 %

t = koha e ajrimit 30'

$$Q = \frac{1.5}{20\,000} \times \frac{300 \times 35 \times 40 \times 40}{30} = 120 \text{ m}^3 / \text{min} = 2 \text{ m}^3 / \text{sek}$$

C. Në bazë të prodhimit ditor të minierës

$$Q = k \times q_l \times 35 = 1.5 \times 1.5 \times 35 = 79 \text{ m}^3 / \text{min} = 1.3 \text{ m}^3 / \text{sek}$$

k = 1.5 koeficienti i humbjeve të sistemit

q_l = 1, 5 m³:min norma për ton prodhim

D. Në bazë të shpejtësisë së largimit të pluhurave dhe shpejtësisë së lëvizjes së ajrit .

Si shpejtësi e largimit të pluhurave dhe shpejtësisë së lëvizjes së ajrit kemi parasysh rregulloren e Teknikës së Sigurimit. Në bazë të së cilës shpejtësia e domosdoshme për largimin e pluhurave lejohet 0.3 m/sek në fronte shfrytëzimi dhe 0.25 m/sek për punimet.

Tabela Nr 3.11 Përcaktimi i sasisë së ajrit sipas shpejtësisë së RrTS

Nr	Emertimi	Sipërfaqe m ²	Sasia e fronteve	Shpejtësia e lëvizjes m/s	Sasia e ajrit m ³ /sek
1	Fronte shfrytëzimi	5.2	1	0.3	1.56
2	Fronte avancimi				
	- Punime niveli	5.2	1	0.25	1.56
3	Fronte avancimi				
	- Pun. përgatitore	2.25	1	0.25	0.565
4	SHUMA				3.68

$$Q = k \times q = 1.4 \times 3.68 = 5.15 \text{ m}^3 / \text{sek} \sim 5 \text{ m}^3 / \text{sek}$$

Llogaritja e depresionit të sistemit

Para së të llogaritim depresionin e sistemit për variantin e parë llogaritim depresionin natyral.

$$h_n = \frac{346 \times H (t_2 - t_1)}{(273 + t_2) \times (273 + t_1)}$$

ku:

H – diferenca e kuotave të hyrjes dhe të daljes së ajrit

t₁ – temperatura e ajrit në hyrje

t₂ – temperatura e ajrit në dalje

Nga zevendesimet në formula të mësipërme depresioni natyral rezulton -22 mm H₂O deri +56 mmH₂O ose 560 Pa

Për të llogaritur depresionin e sistemit përdorim formulën:

$$h = \frac{\alpha L \times P \times Q^2}{S^3} \quad \text{në mm H}_2\text{O (Ose Pa) ku:}$$

α--koeficient i rezestences aerodinamike të punimeve

L – Gjatësia e punimeve në të cilat do kalojë ajri (ml)

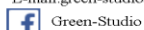
P – perimetri i punimeve (ml)

S – sipërfaqja e seksionit terthor të punimeve (m²)

Q – sasia e ajrit që kalon në punim m³/sek.



Adresa: Lagja 7 Rr Hajdar Demiri Durrës
Cel +355 69 37 67 595
E-mail: green-studio@hotmail.com



Ndryshimet përkatëse, rrjedhje e ndryshimeve në projektin e hapjes do të jenë objekt i projekteve teknike dhe të zbatimit.

Nga llogaritjet e kryera për sistemin e ajrimit në thellësinë dhe shtrirjen maksimale rezulton 100 mm H₂O

Kjo vlerë është marrë duke i shtuar depresionit të llogaritur vlerën e depresionit natyral i cili në varesi të temperaturave brenda dhe jashtë është nga 25 mm H₂O

Karakteristikat e ventilatorit kryesor do të jenë:

- $Q = 5 \text{ m}^3/\text{sek}$, $H = 1300 \text{ Pa}$, $N = 15 \text{ kw}$
- Ajri në minierë për pjesën me të sipërme të minierës do të hyjë nga galeria Nr5 dhe traverbanku që lidhet me të në kuotën +1660, do të ngjitet në oxhaqet për ajrosjen e katit ndermjetes +1690m dhe me pas do të dalë në sipërfaqe nepermjete furnelit të ajrimit.
- Ajrimi i kësaj pjese është i lehtë dhe mund të përhallohet edhe nga ajrimi natyral
- Pavaresisht nga kjo për ajrimin e kësaj pjese të minierës është parashikohet të instalohen një ventilatore lokal.
- Nevojat për materiale makineri e pajisje shpimi, ngarkimi dhe transporti në nentoke

Teknologjia e shfrytëzimit që parashikohet të përdoret në këto miniere do të jetë ajo klasike:

- Rrezimi me bira minash të hapura me çekiç pneumatik në kollone (tip WUP 22 ose 7545)
- Ngarkimi në front me lopate dore
- Transportit në front për gravitet
- Transporti në galeri me vagona të kthyeshem me krahe
- Armatimi i frontit dhe punimeve përgatitore, kryesisht me lende druri

Për të realizuar kryerjen e punimeve minerare, kryerjen e proceseve të ndryshme ndihmese dhe të prodhimit do të duhen :

A Materiale

Tabela Nr 3.12 Nevojat për materiale

Nr	Emertimi	Njesia	Sasia	Çmimi	Vlera
				Usd/ml	Usd
1	Kabllo elektrik	ml	200	15	3000
2	Tubo çeliku	ton	1	1300	1300
3	Tubo gome	ml	300	1.2	360
4	Shina	ton	3	1300	3900
5	Baromin	cope	5	65	325
6	Devijues shinash	Cope	1	200	200
7	Shuma				9085

B Makineri e Pajisje

Tabela Nr 3.13 Nevojat per makineri e pajisje

Nr	Emertimi i makinerise	Njesia	Sasia	Çmimi	Vlera
				USD/cop	USD
1	Ventilator lokale N= 11.5Kw D=600mm	Cope	2	2100	4200
2	Ventilator qerndror N= 15Kw	Cope	1	8000	8000
3	Çekiçe pneumatik	Cope	2	680	1360
4	Vagona te kthyeshem 0.3 m3	Cope	4	1200	4800
5	Shuma makineri e pajisje				15560

Zgjedhja e shesheve te depozitimit te sterileve, mineraleve ose te nenprodukteve gjate aktivitetit te miners parashikohet te depozitohen perkatesisht sasite e sterileve si me poshte:

- Nga punimet minerare te reja 3 000 m³
- Nga seleksionimi me dore 1500 m³
- Nga pastrime e sistemime te ndryshme 500 m³

Vendi i depozitimit te sterileve eshte percaktuar te jete sheshit industrial te percaktuar ne harte brenda siperfaqes ne studim

Lidhja me rrjetin elektrik

Me rrjetin elektrik do të kemi lidhje në kabinën elektrike që do të vendoset në objekt nga OSHEE-ja e zones.

Furnizimi me ujë

Aktiviteti disponon depo me uje nga burimet ujore qe ndodhen ne afersi te aktivitetit minerar por ne baze te proceseve te punes uji nuk ndikon ne funksionimin e instalimit.

Ndikimet në ujrat sipërfaqësor.

Zbatimi i ketij projekti nuk lë shkas për ndotjen e ujerave rrjedhëse sipërfaqesore nga ndotës të ndryshëm si karburantet, lëndët helmuese etj. Nuk pritët të ndodhë qoftë dhe ndonjë ndotje indirekte që mund të rezultojë nga shkarkimet në tokë, e me pas të shpëlahen nga rreshjet, pasi ato nuk do të përdoren gjatë zbatimit të projektit apo rehabilitimit të territorit, ndërsa nga karburantet mund të ketë vetëm ndotje aksidentale nga rrjedhja e mjeteve të punës.

Ndikimet në ujrat nëntokësor.

Zbatimi i projektit mund të ndikojë disi në zgavrimim e metejshëm të çarave të argjilës nga rritja e sasisë të ujerave sipërfaqësorë te rreshjeve për shkak të reduktimit të materialit të gjelbër që mbulon vende-vende territorin, duke rritur kështu kapacitetin e infiltrimit.

Zhurmat

Zhurma në këtë objekt do të shkaktohen vetëm nga procesi i nxierrjes se mineralit te kromit me përdorimin e lëndës plasëse të cilat do të jenë shumë të vogla të cilat pothuajse nuk dëgjohen fare pasi procesi realizohet totalisht nentoke dhe larg qendrave te banuara.

Zhurmat e tjera do të jenë nga mjetet e ngarkimit dhe atyre të transportit. Zhurmë tjetër do të jete ajo e mjeteve të transportit, të cilat numri i tyre do të jetë shumë i vogël dhe zhurmat janë të papërfillshme dhe të kontrolluara.

Niveli i zhurmave të mjeteve të transportit është i atij niveli që nuk influencon fare si për të punësuarit dhe për banorët dhe gjallesat përreth tij.

Të administrojn mbetjet që gjenerohen nga veprimtaria ndërtuese, duke marre masa:

Mbetjet të largohen çdo ditë nga sheshi i ndërtimit dhe të dergohen në vend-grumbullimet e përcaktuara nga Njësia e Vetëqeverisjes Vendore. Transporti i tyre të bëhet në orët me trafik të pakësuar. Për transportimin e materialeve dhe të mbetjeve të përdoren makina të mbuluara dhe që nuk rrjedhin. Të pastrohen menjëhere rrjedhjet, derdhjet, pikimet për të parandaluar ndotjen e tokës.

Rehabilitimi i territorit

Te gjitha masat rehabilituese do te konsistojne ne:

- Uljen e erozionit
- Restaurimin e habitateve
- Pasurimin e biodiversitetit me specie natyrore
- Rritjen e vlerave vizuale dhe krijuese te territorit qe mbulon subjekti

Per pyllzimin e siperfaqeve te zhveshura do te hartohet nje miniprojekt i detajuar nga specialistet perkatese

Rehabilitimi i tokes

Nese do te nevojitet stabilizimi i zones qe do te pyllzohet, do te perdoret pastrimi nga mbetjet inerte dhe do te mbushet 10 cm me humus. Mulciritimi do te sherbeje ne uljen e humbjes se fares nga largimi prej aktivitetit atmosferik (reshjet, ererat, etj) si dhe per uljen e aktivitetit erodik per sa kohe objekti eshte i pa zhvilluar mire.

Rehabilitimi i plote i mjedisve te territorit

Mbjellja e siperfaqes

- Mbjellja e territorit me gradona
- Blerja e fidaneve te pishes ne fidanishte cilesore
- Mbjellja e fidaneve dhe sherbimi kulturor i tyre per 10 vjet

Nga veterehabilitimi i habitateve me perparesi do te marre rritja e te gjitha gjallesave si shtimi dhe rritja e shpendeve, zvaranikeve etj, njekohesisht do te shtohen edhe rezervat



ushqimore per gjitaret e larte si lepuri, dhelpra, ujku, etj, per rrjedhoje do te rritet mundesia e pranise se shtimit te qelbesit dhe buklit (nuses se lales)

Kanalizimi

Kanalizimi do te behet per disiplinimin e ujrave nentokesore qe do te dalin nga galleria si dhe ujrave siperfaqesore qe do te shkaktohen nga rreshjes.

Keto kanalizime do te bejne qe rrjedha e ujrave te behet per force te rendeses, duke penguar ne kete menyre depertimin gradual ne toke.

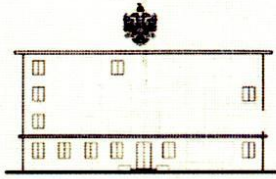
Ne te gjithe territorin, ku pershkohet nga proskat do te ndertohen mure guri te thate dhe gardhe cifte dhe teke.

Përgatiti Raportin;

Green-Studio

Ing Ervis MALAJ





REPUBLIKA E SHQIPERISE
MINISTRIA E MJEDISIT

Nr. 4935 Prot.

Tiranë, më 22.06 2017

Nr. identifikues 361

ÇERTIFIKATË

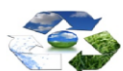
Në mbështetje të Vendimit të Këshillit të Ministrave Nr. 122, datë 17.02.2011 Për një ndryshim në Vendimin Nr. 1124, datë 30.7.2008, të Këshillit të Ministrave, "Për miratimin e rregullave, të procedurave dhe kriterëve për pajisjen me certifikatën e specialistit, për vlerësimin e ndikimit në mjedis dhe auditimin mjedisor":

Z. ERVIS MALAJ

Çertifikohet për hartimin e raporteve të vlerësimit të ndikimit në mjedis, për të kryer auditimin mjedisor, për hartimin e ekspertizave për probleme mjedisore dhe thirrjen si ekspert për të vlerësuar një raport të vlerësimit të ndikimit në mjedis ose rezultatet e një auditimi.

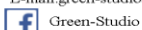
MINISTRI

Lefter KOKA



GREEN-STUDIO

Adresa: Lagja 7 Rr. Hajdar Demiri Durrës
Cel +355 69 37 67 595
E-mail: green-studio@hotmail.com



Green-Studio



REPUBLIKA E SHqipërisë
MINISTRIA E ZHVILLIMIT
EKONOMIK, TURIZMIT,
TREGTISË DHE SIPIERMARRJES

LICENCË



LN-9472-04-2015	NUIS/NIPT: L51607502C
Subjekti: Ervis Malaj	
Adresa: Durres, DURRES, Durres, Lagjja 7, rruga Hajdar Demiri, pallat 8-katësh, zona kadastrale 8512, nr pasurisë 5/192, kati i parë.	
Kodi: III.2.A (1+2)	Kod tjetër:
Data e lëshimit: 12/02/2016	Afati i vlefshmërisë: Pa afat
Kategoria	
Shërbime ekspertize dhe/ose profesionale lidhur me ndikimin në mjedis	
Nënkategoria	
Veprimtaritë e ekspertizës lidhur me ndikimin në mjedis	
Veprimtari specifike	
1. Ndikim në mjedis 2. Auditim mjedisor	
Adresa Durres	
Katëshi, zona kadastrale	
Kodi: III.2.A (1+2)	
Posta e lëshimit:	
Kategoria	
Shërbime ekspertize dhe/ose profesionale lidhur me ndikimin në mjedis	

Emërtimi përshkrues i veprimtarisë

Vlerësim i ndikimit në mjedis dhe auditim mjedisor

Kufizime specifike

Licenca ushtrohet sipas kufizimeve në legjislativin në fuqi

Detyrime specifike

Licenca ushtrohet sipas detyrimeve në legjislativin në fuqi

Vendi i kryerjes së veprimtarisë

Në të gjithë territorin e Republikës së Shqipërisë

Nënskrimi i porteilit:

JULIT TRASK



Vepërprishtaritë e objektit gjendet në adresën: [illegible]