

	Proiect Nr.: 917/6468	Faza: Project Tehnic		
Denumire proiect:	CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI			
Doc. Nr.: 6468.01.PZCB.8533		Rev.	0	
Denumire document:	RAPORT PRIVIND IMPACTUL ASUPRA MEDIULUI			

Pagina 1 din 158



PROIECT NR.: 917/6468

INSTALATII DE COMPRIMARE, USCARE SI MASURA GAZE NATURALE PENTRU CRESTAREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI, INCLUSIV ALIMENTAREA CU ENERGIE ELECTRICA 20 kV

RAPORT LA STUDIUL DE EVALUARE A IMPACTULUI ASUPRA MEDIULUI PENTRU PROIECTUL “INSTALATII DE COMPRIMARE, USCARE SI MASURA GAZE NATURALE PENTRU CRESTAREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI, INCLUSIV ALIMENTAREA CU ENERGIE ELECTRICA 20 kV”

0	04.2024	Emis pentru avizare	M. Anuta	L. Stoică	D. Stoica
Rev	Data	Descrierea	Intocmit	Verificat	Aprobat
LISTA REVIZIILOR					

CUPRINS

1. INTRODUCERE.....	6
1.1. TITULARUL PROIECTULUI	6
1.2. ELABORATORUL RAPORTULUI DE EVALUARE A IMPACTULUI ASUPRA MEDIULUI	7
1.3. DENUMIREA PROIECTULUI.....	7
1.4. NECESITATEA SI OPORTUNITATEA PROIECTULUI	7
2. DESCRIEREA PROIECTULUI.....	8
2.1. AMPLASAMENTUL PROIECTULUI.....	8
2.2. MODUL DE INTEGRARE A OBIECTIVELOR EXISTENTE PE AMPLASAMENT IN CADRUL PROIECTULUI PROPUIS	11
2.3. CARACTERISTICILE FIZICE ALE INTREGULUI PROIECT	11
2.4. DURATA CONSTRUCTIEI, FUNCTIONARII SI DEZAFECTARII PROIECTULUI SI ESALONAREA PERIOADEI DE IMPLEMENTARE A PROIECTULUI PROPUIS	24
2.5. DOCUMENTELE, ACTELE DE REGLEMENTARE EXISTENTE PRIVIND PLANIFICAREA/ AMENAJAREA TERITORIULUI IN ZONA AMPLASAMENTULUI	24
2.6. PRINCIPALELE CARACTERISTICI ALE ETAPEI DE REALIZARE SI DE FUNCTIONARE A PROIECTULUI	25
2.6.1. DESCRIEREA ETAPEI DE REALIZARE	25
2.6.2. DESCRIEREA ETAPEI DE FUNCTIONARE.....	26
2.6.2.1. Descrierea Procesului Tehnologic.....	26
2.6.2.2. Posibilitati de Operare ale Depozitului	26
2.6.2.3. Descrierea echipamentelor si a instalatiilor.....	28
2.6.3. CATEGORIA DE IMPORTANTA A CONSTRUCTIEI	49
2.7. MATERII PRIME, SUBSTANTE SAU PREPARATELE CHIMICE UTILIZATE	49
2.8. MODALITATEA DE CONECTARE LA INFRASTRUCTURA EXISTENTA.....	51
2.9. REZIDUURI SI EMISII PRECONIZATE	52
2.9.1. Tipuri si cantitati de deseuri rezultate in etapa de realizare si in etapa de functionare a proiectului propus	52
2.9.2. Emisii rezultate in etapa de realizare si in etapa de functionare a proiectului propus	55
3. DESCRIEREA PRINCIPALELOR ALTERNATIVE STUDIATE.....	57
4. DESCRIEREA ASPECTELOR RELEVANTE ALE STARII ACTUALE A MEDIULUI	66
4.1. APA.....	66
4.1.1. Conditii hidrogeologice ale amplasamentului	66
4.1.2. Informatii despre apa subterana	66
4.1.3. Informatii despre corpurile de apa	67
4.1.4. Zone protejate	68
4.2. AER.....	68
4.2.1. Conditii de clima si meteorologie	68
4.2.2. Calitatea aerului din zona amplasamentului.....	69
4.3. SOLUL.....	71
4.4. GEOLOGIA SUBSOLULUI	72
4.5. BIODIVERSITATE	73
4.5.1. Informatii despre biotopurile de pe amplasament	73
4.5.2. Informatii despre flora locala	73
4.5.3. Informatii despre fauna locala.....	73
4.6. PEISAJUL	74
4.7. MEDIUL SOCIAL SI ECONOMIC	74
4.8. CONDITII CULTURALE SI ETNICE, PATRIMONIUL CULTURAL.....	75
5. IMPACTUL PROIECTULUI PROPUIS ASUPRA FACTORILOR DE MEDIU.....	75
5.1. FACTOR DE MEDIU APA.....	75
5.1.1. Descrierea sursei de alimentare cu apa.....	75
5.1.2. Bilantul consumului de apa.....	78
5.1.3. Managementul apelor uzate	80
5.1.4. Cantitati de apa uzata evacuata	84
5.1.5. Impactul prognozat	85

5.2. FACTOR DE MEDIU AER	86
5.2.1. Sursele si cauzele poluarii.....	86
5.2.2. Poluanti pentru factorul de mediu aer.....	91
5.3. ZGOMOT SI VIBRATII	97
5.4. FACTOR DE MEDIU SOL	97
5.4.1. Sursele si cauzele de poluare a solului.....	97
5.4.2. Impactul prognozat	98
5.5. COMPONENTE SUBTERANE.....	99
5.6. BIODIVERSITATE.....	99
5.7. PEISAJ	99
5.8. ACTIVITATI SOCIAL-ECONOMICE SI POPULATIE	100
5.9. IMPACTUL ASUPRA INTERACTIUNILOR DINTRE COMPONENTELE DE MEDIU	100
6. EFECTE SEMNIFICATIVE PE CARE PROIECTUL LE POATE AVEA ASUPRA MEDIULUI .	105
6.1. CONSTRUIREA SI EXISTENTA PROIECTULUI	105
6.2. UTILIZAREA RESURSELOR NATURALE IN SPECIAL A SOLULUI, A TERENURILOR, A APEI SI A BIODIVERSITATII	105
6.3. EMISIA DE POLUANTI, ZGOMOT, VIBRATII, LUMINA, CALDURA SI RADIATII.....	106
6.4. RISCRILE PENTRU SANATATEA UMANA, PATRIMONIUL CULTURAL SAU PENTRU MEDIU..	108
6.5. CUMULAREA EFECTELOR CU CELE ALE ALTOR PROIECTE EXISTENTE SI/SAU APROBATE	109
6.6. IMPACTUL PROIECTULUI ASUPRA CLIMEI SI VULNERABILITATE PROIECTULUI LA SCHIMBARILE CLIMATICE.....	110
6.7. TEHNOLOGIILE SI SUBSTANTELE FOLOSITE	113
6.8. DESCRIEREA DIFICULTATILOR	113
7. MASURI PENTRU EVITAREA, PREVENIREA, REDUCEREA SAU COMPENSAREA ORICAROR EFECTE NEGATIVE SEMNIFICATIVE ASUPRA MEDIULUI	114
8. METODE PREVIZIONATE UTILIZATE PENTRU IDENTIFICAREA SI EVALUAREA EFECTELOR SEMNIFICATIVE ASUPRA MEDIULUI	118
8.1. METODOLOGII DE EVALUAREA IMPACTULUI ASUPRA MEDIULUI.....	118
8.2. MONITORIZAREA MEDIULUI	119
9. DESCRIEREA EFECTELOR NEGATIVE SEMNIFICATIVE PRECONIZATE ALE PROIECTULUI ASUPRA MEDIULUI, DETERMINATE DE VULNERABILITATEA PROIECTULUI IN FATA RISCRILOR DE ACCIDENTE MAJORE SI/SAU DEZASTRE RELEVANTE PENTRU PROIECTUL IN CAUZA	124
9.1. RISCRUI NATURALE	126
9.2. ACCIDENTE POTENTIALE.....	129
9.3. PLAN PENTRU SITUATII DE RISC	143
9.4. MASURI DE SECURITATEA MUNCII, DE PREVENIRE A ACCIDENTELOR SI DE APARARE IMPOTRIVA INCENDIILOR	143
9.4.1. Sanatatea si securitatea muncii	143
9.4.2. Apararea impotriva incendiilor	146
9.4.3. Masuri de preventie a accidentelor	146
9.4.4. Modul de actiune in caz de producere a unei poluari accidentale	147
10. REZUMAT NETEHNIC	149
10.1. DESCRIEREA PROIECTULUI	149
10.2. IMPACTUL PROGNOZAT SI MASURILE DE DIMINUARE A IMPACTULUI	151
10.3. CONCLUZII	157
11. LISTA DE REFERINTA	158

LISTA TABELE:

Tabelul nr. 1 Coordonate STEREO 70	8
Tabelul nr. 2 Lista materiilor prime, substante sau preparate chimice utilizate in constructia proiectului	49
Tabelul nr. 3 Lista substantelor periculoase utilizate pe perioada de exploatare	50
Tabelul nr. 4 Managementul deseurilor -perioada de executie proiect	53
Tabelul nr. 5 Managementul deseurilor -perioada de functionare	54
Tabelul nr. 6 Emisii rezultate in etapa de executie	55
Tabelul nr. 7 Emisii rezultate in etapa de exploatare	56
Tabelul nr. 8 Evolutia posibila a starii mediului in situatia neimplementarii Proiectului	64

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Tabelul nr. 9 Monumente istorice si situri arheologice aflate in zona proiectului	75
Tabelul nr. 10 Suprafete – scurgere apa pluviala	85
Tabelul nr. 11 Date tehnice Centrala termica de apa calda	90
Tabelul nr. 12 Masa particulelor eliberate in atmosfera in timpul lucrarilor de constructii_montaj	92
Tabelul nr. 13 Debite masice emisii rezultante din surse mobile-autovehicule	92
Tabelul nr. 14 Compozitia gazelor naturale	93
Tabelul nr. 15 Puterea calorifica calculata a gazelor naturale	93
Tabelul nr. 16 Densitatea gazelor naturale	93
Tabelul nr. 17 Factori de emisie pentru surse non-rezidentiale – boilere pe (> 50 kWth to ≤ 1 MWth) gaz natural	94
Tabelul nr. 18 Factori de emisie pentru surse non-rezidentiale – turbine pe gaz natural	94
Tabelul nr. 19 Date privind consumurile de combustibil si puterea nominala	94
Tabelul nr. 20 Emisii gaze de ardere – Centrala termica	94
Tabelul nr. 21 Emisii gaze de ardere – Instalatii de uscare gaze	95
Tabelul nr. 22 Emisii gaze de ardere – Instalatie de comprimare gaze	95
Tabelul nr. 23 Evaluarea impactului – perioada de desfiintare, constructii - montaj	101
Tabelul nr. 24 Evaluarea impactului – perioada de functionare	103
Tabelul nr. 25 Nivelul de zgomot calculat pe perioada de executie	107
Tabelul nr. 26 Efecte cumulative	110
Tabelul nr. 27 Monitorizarea de fond a surselor posibile de poluare	123
Tabelul nr. 28 Matricea pentru analiza relatiei Sursa - Cale – Receptor perioada de constructii	132
Tabelul nr. 29 Matricea pentru analiza riscului - perioada de exploatare	135
Tabelul nr. 30 Analiza riscului	135
Tabelul nr. 31 Factori de risc tehnologici	135
Tabelul nr. 32 Probabilitatile unor evenimente nedorite primare tipice	136
Tabelul nr. 33 Factori de risc de securitate fizica	136
Tabelul nr. 34 Factori de risc naturali	136
Tabelul nr. 35 Scenariu posibil de producere a unui accident – Statia Centrala	137
Tabelul nr. 36 Evaluarea riscurilor la scenariile cu potential de accident major– Statia Centrala	137
Tabelul nr. 37 Actiuni - Analiza de risc	138
Tabelul nr. 38 Matricea acceptabilitati riscului de risc	138
Tabelul nr. 39 Corelatia intre nivelul consecintelor si fenomenele periculoase	139
Tabelul nr. 40 Corelatia intre nivelul consecintelor si fenomenele periculoase	140
Tabelul nr. 41 Scenariu de accident major – Statia centrala	142
Tabelul nr. 42 Grade de risc asociate instalatiilor principale	142

LISTA ANEXE:

PIESE SCRISE:

1. Certificat de atestare S.C. GEOPETROL S.A., Seria RGX, nr. 084/10.12.2021 pentru elaborarea studiilor de mediu: **RIM-2**, RIM-3, RIM-11c, BM-2, BM-3, BM-11a, BM-11b;
2. Certificat de Urbansim Nr. 55 din 12.04.2023, emis de primaria comunei Ghercesti;
3. Avize si Acorduri solicitate prin Certificatul de Urbanism.

PIESE DESENATE:

1. Plan de amplasare in zona, scara 1:25000, desen nr. 6468.01.PTLA.1002;
2. Plan organizare de santier, desen nr. 6468.01.PZLD.8528;
3. Plan de ansamblu, obiective dezafectate, desen nr. 6468.01.PZLD.8530;
4. Plan general de amplasare obiective si echipamente, scara 1:500, desen nr. 6468.01.PLLD.3020;
5. Schema bloc, desen nr. 6468.01.PPFB.1501;
6. Retele exterioare de apa si canalizare - Plan de amplasare, Desen nr. 6468.01.PHLD.6040;
7. Schema utilitatii Instalatii de Apa Industriala si PSI, desen nr. 6468.01.PPFB.1503_Fila 8/8;
8. Plan trasare retele apa si canalizare, Desen nr. 6468.01.PHLD.6014;
9. Sistem de surgeri, Desen nr. 6468.01.PPFB.1504_Fila 21/25;
10. Sistem ape uzate menajere si pluviale, Desen nr. 6468.01.PPFB.1519;
11. Plan zonare, Desen nr. 6468.01.PLLD.3025.

1. INTRODUCERE

Prezenta lucrare reprezinta Raportul privind impactul asupra mediului (RIM) pentru proiectul: “INSTALATII DE COMPRIMARE, USCARE SI MASURA GAZE NATURALE PENTRU CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI, INCLUSIV ALIMENTAREA CU ENERGIE ELECTRICA 20 kV”, apartinand S.N.G.N. Romgaz S.A. - Filiala de Inmagazinare Gaze Naturale DEPOGAZ Ploiesti S.R.L., localizat pe teritoriul comunei Ghercesti, judetul Dolj.

Raportul a fost realizat ca urmare a Deciziei etapei de incadrare Nr. 3370 din 26.01.2024, emisa de Agentia pentru Protectia Mediului Dolj, conform careia proiectul **se supune evaluarii impactului asupra mediului**, fara evaluare adevarata si fara evaluarea impactului asupra corporilor de apa.

Conform Deciziei etapei de incadrare, proiectul se incadreaza in prevederile Legii nr. 292/2018, Anexa 2, pct. 13, lit. a - orice modificari sau extinderi, altele decat cele prevazute la pct. 24 din anexa nr. 1, ale proiectelor prevazute in anexa nr. 1 sau in prezenta anexa, deja autorizate, executate sau in curs de a fi executate, care pot avea efecte semnificative negative asupra mediului, pct. 3, litera b- instalatii industriale pentru transportul gazelor, aburului si apei calde; transportul energiei electrice prin cabluri aeriene, altele decat cele prevazute in anexa nr. 1 si pct. 3, litera d - stocarea subterana a gazelor combustibile.

Raportul privind impactul asupra mediului a fost intocmit in conformitate cu cerintele Anexei 4 a Legii nr. 292/2018, privind evaluarea impactului anumitor proiecte publice si private asupra mediului si a Indrumarului cu probleme de mediu care trebuie analizate in Raportul de evaluarea impactului asupra mediului, transmis de catre APM Dolj prin adresa nr. Nr. 1030/14.03.2024.

La elaborarea Raportului privind impactul asupra mediului s-a tinut cont de recomandarile prevazute in Ghidul general aplicabil etapelor procedurii de evaluare a impactului asupra mediului, anexa 1 la Ordinul 269/2020 privind aprobarea ghidurilor metodologice aplicabile etapelor procedurii-cadru de evaluare a impactului asupra mediului.

1.1. TITULARUL PROIECTULUI

S.N.G.N. Romgaz S.A. - Filiala de Inmagazinare Gaze Naturale DEPOGAZ Ploiesti S.R.L.

Adresa	Str. Gheorghe Grigore Cantacuzino, nr. 184, cod 100492, Ploiesti, jud. Prahova, Romania;
Tel:	0374 403800;
Fax:	0374 097420;
Email:	secretariat@depogazploiesti.ro ;
Profilul de activitate:	Activitati de servicii anexe extractiei petrolului brut si gazelor naturale, Cod CAEN 0910
Cod unic de inregistrare:	RO34915261
Nr. ord. reg. com./an:	J 29 / 1181 / 2015
Director General:	VASILE CARSTEA
Director Calitate, SSM, Mediu:	MADALINA MOISE

1.2. ELABORATORUL RAPORTULUI DE EVALUARE A IMPACTULUI ASUPRA MEDIULUI

GEOPETROL S.A.

Adresa: Boulevardul Bucuresti nr. 37, cod 100520, Ploiesti, judetul Prahova;

Nr. Telefon: 0040 244 513 777;

E-mail: geopetrol@geopetrol.ro;

Nr. de ordine in registrul comertului: J 29 / 134 / 18.02.1999;

CUI: RO 11484100;

Director General: ILIESCU CONSTANTIN.

GEOPETROL S.A. detine Certificatul de atestare Seria RGX, nr. 084/10.12.2021, cu valabilitate pana la 10.12.2024, pentru elaborarea studiilor de mediu: **RIM-2, RIM-3, RIM-11c, BM-2, BM-3, BM-11a, BM-11b**, prezentat in anexa nr. 1.

Echipa expertilor elaboratori ai RIM:

- Ing. Stroe Maria Laura, Expert atestat nivel principal, conform Certificat de atestare Seria RGX nr. 047/03.11.2021, emis de Asociatia Romana de Mediu, Persoana de contact Nr. telefon 0730343269, E-mail laura.stroe@geopetrol.ro;
- Ing. Anuta Madalina, Expert atestat nivel principal, conform Certificat de atestare Seria RGX nr. 048/03.11.2021, emis de Asociatia Romana de Mediu,

1.3. DENUMIREA PROIECTULUI

Proiectul propus a fi realizat are denumirea: „INSTALATII DE COMPRIMARE, USCARE SI MASURA GAZE NATURALE PENTRU CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI, INCLUSIV ALIMENTAREA CU ENERGIE ELECTRICA 20 KV”.

1.4. NECESITATEA SI OPORTUNITATEA PROIECTULUI

S.N.G.N. ROMGAZ S.A. Filiala de Inmagazinare Gaze Naturale DEPOGAZ Ploesti S.R.L. este principalul operator de inmagazinare gaze naturale avand o cota de peste 90% din capacitatea totala activa de inmagazinare a Romaniei.

Inmagazinarea subterana reprezinta o parte vitala a industriei gazelor naturale. Procesul inmagazinarii gazelor naturale ofera certitudinea furnizarii gazelor naturale in timpul perioadelor cu cerere ridicata prin suplimentarea livrarilor si reprezinta o masura de siguranta in cazul diminuarii sau intreruperii accidentale a productiei curente sau furnizarii de gaze naturale din import. Totodata, inmagazinarea subterana a gazelor naturale are rolul strategic de a asigura furnizarea de gaze naturale din depozitele de inmagazinare, in cazuri de forta majora (calamitati, cutremure si alte evenimente neprevazute).

Declinul natural de productie din campurile de gaze din zona Olteniei corelat cu caracterul si structura consumului de gaze naturale din Romania si din regiune, impun, pe termen lung, necesitatea dezvoltarii capacitatii de inmagazinare, pentru asigurarea nivelurilor de consum, in special din sezonul rece.

Acest proiect va avea o contributie in cresterea securitatii energetice in Romania prin implementarea solutiei de crestere a capacitatii de inmagazinare gaze de la 150 milioane m³/ciclu la 600 milioane m³/ciclu.

Obiectivul Statiei Centrale este preluarea gazelor din conductele magistrale Craiova si Jitaru si injectia lor in Depozitul Ghercesti pe durata verii, respectiv extractia, comprimarea si uscarea gazelor din Depozit si livrarea lor in conductele magistrale Craiova si Jitaru pe durata iernii.

2. DESCRIEREA PROIECTULUI

2.1. AMPLASAMENTUL PROIECTULUI

Din punct de vedere administrativ, lucrările propuse se situează în intravilanul și extravilanul comunei Ghercești, județul Dolj, pe teren având destinația conform PUG – **zona mixta-industria, depozite și dotări servicii.**

Terenul necesar pentru realizarea investiției are categoriile de folosință arabil și drum, identificat cu Tarla T36 / Parcele P2, P3 / Nr. cadastral/CF 30562, 31242, 38827 și 34978.

Lucrările propuse, în suprafața totală de 57331 m², se vor realiza în incinta Stației Centrale Ghercești, teren aparținând S.N.G.N. ROMGAZ S.A – FILIALA DE INMAGAZINARE GAZE NATURALE DEPOGAZ PLOIEȘTI S.R.L. și în vecinătatea acesteia, pe direcțiile sud și vest.



Instalații existente în incinta Stației Centrale Ghercești



Amplasament Stație Centrală Ghercești – teren liber de construcții-zona de vest

Accesul se realizează din drumul asfaltat, strada Aviatorilor, Craiova-Ghercești.

În tabelul următor sunt prezentate coordonatele STEREO 70 ale proiectului:

Tabelul nr. 1 Coordonate STEREO 70

Nr. crt.	COORDONATE STEREO 70	
	X	Y
1.	315652	411340
2.	315533	411312
3.	315489	411502
4.	315603	411549

Din punct de vedere al zonelor cu risc natural, Unitatea administrativ-teritorială, respectiv localitatea Ghercești, județul Dolj, pe care se află amplasamentul, conform „Planul de amenajare a teritoriului național – Secțiunea a V-a – Zone de risc natural”, din „Lege privind aprobarea Planului de amenajare a teritoriului național – Secțiunea a V-a – Zone de risc natural” adoptată de Parlamentul României cu Nr. 575 în data de 22 octombrie 2001, promulgată de Președintele României prin Decret Nr. 816 din 18 octombrie 2001, publicată în M.O. al României Nr. 726 din 14 noiembrie 2001, se încadrează astfel:

- Cutremure de pamant: în zona de intensitate seismică **8**, pentru care intensitatea seismică este **VIII** (exprimată în grade MSK), cu o perioadă medie de revenire de cca. 50 ani;
- Fără risc de inundații pe cursurile de apă dar nu și pe torrenti;
- Zona fără potențial de producere a alunecarilor.

Din punct de vedere seismic, conform reglementarii tehnice „Cod de proiectare seismica – Partea I – Prevederi de proiectare pentru cladiri”, indicativ P100-1/2013, aprobat cu Ordinul nr. 2465 din 8 august 2013 al viceprim-ministrului, ministrul dezvoltarii regionale si administratiei publice, publicat in Monitorul Oficial al Romaniei, Partea I, nr. 558 bis din 3 septembrie 2013:

- acceleratia terenului pentru proiectare pentru zona de hazard seismic in care se situeaza amplasamentul analizat: $ag = 0,20\text{ g}$;
- perioada de control (de colt) a spectrului de raspuns, pentru componentelete orizontale ale miscarii seismice: $Tc = 1,0\text{ sec}$.

Proiectul nu intra sub incidenta legii 22 din 22 februarie 2001 pentru ratificarea Conventiei privind evaluarea impactului asupra mediului in context transfrontiera, adoptata la Espoo la 25 februarie 1991.

Proiectul propus nu intra sub incidenta art. 28 din OUG nr. 57/2007 privind regimul ariilor naturale protejate, conservarea habitatelor naturale, a florei si faunei salbatice, cu modificarile si completarile ulterioare.

Lucrarile propuse nu intersecteaza si nu sunt amplasate in vecinatatea ariilor naturale protejate. Cele mai apropiate arii naturale protejate ROSCI 0045 *Coridorul Jiului* si ROSPA 0023 *Confluenta Jiu – Dunare*, se situeaza la aproximativ 11 km fata de amplasamentul Statiei Centrale Ghercesti.



Fig. 1 Localizare proiect in raport cu ariile naturale protejate

Din punct de vedere hidrografic, investitia propusa se situeaza:

- in Bazinul hidrografic Jiu, paraul Teslui, cod cadastral VIII-1.175;
- pe corpurile de apa subterana ROOT13 - Vestul Depresiunii Valahe si ROJI07 - Oltenia.

Proiectul propus intra sub incidenta art. 48 si 54 din Legea apelor nr. 107/1996, cu modificarile si completarile ulterioare. In cadrul proiectului au fost prevazute lucrari de alimentare cu apa a noilor consumatori si lucrari de canalizare.

Obiectivul analizat este amplasat in afara aglomerarilor urbane si rurale, pe teren avand destinatia conform PUG Ghercesti– zona mixta-industrie, depozite si dotari servicii. Cele mai apropiate locuinte se situeaza la:

- 50 m pe directia Nord Est, localitatea Ghercesti (locuinta individuala);
- 450 m pe directia Sud – Est, localitatea Ghercesti;
- 350 m pe directia Sud, municipiul Craiova;
- 1450 m pe directia Vest, municipiul Craiova.



Fig. 2 Localizare proiect in raport cu asezarile umane

In zona analizata nu sunt monumente istorice si situri arheologice. Amplasamentul analizat este localizat la distanta de aproximativ 2000 m de cele mai apropiate obiective apartinand Patrimoniului Cultural, potrivit Listei Monumentelor Istorice.

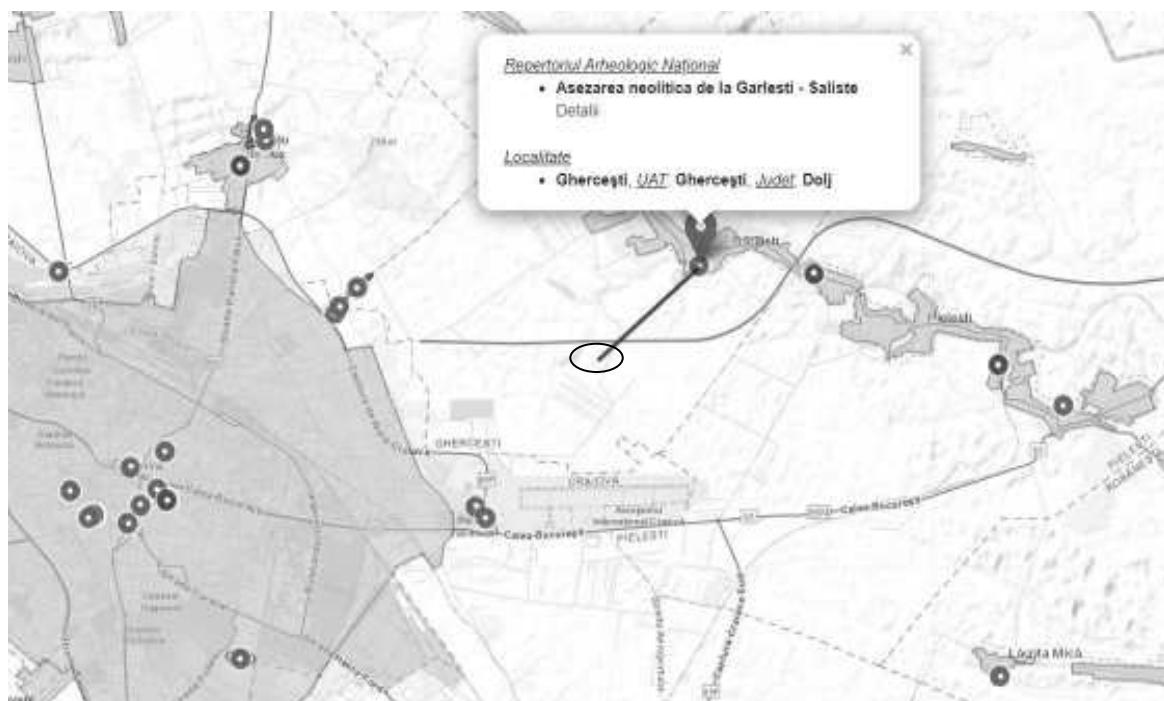


Fig. 3 Localizare proiect in raport cu siturile arheologice

2.2. MODUL DE INTEGRARE A OBIECTIVELOR EXISTENTE PE AMPLASAMENT IN CADRUL PROIECTULUI PROPUIS

In prezent pe amplasamentul Statiei Centrale a Depozitului de inmagazinare subterana a gazelor Ghercesti functioneaza din anul 2012 o instalatie de deshidratare (uscare) gaze si o instalatie de masurare fiscala a gazelor.

- Statia de Uscore Gaze directia Craiova este o instalatie existenta ce va fi integrata in Statia Centrala, si care are drept scop reducerea punctului de roua al apei in gazele livrate pe durata ciclului de extractie, in vederea asigurarii cerintelor minime de calitate a gazelor naturale impuse de reglementarile in vigoare;
- Statia de Masura Fisicala directia Craiova este o instalatie existenta ce va fi integrata in Statia Centrala, si care are drept scop masura gazelor injectate sau extrase in/din Depozitul Ghercesti numai pe directia Craiova.

In vederea cresterii capacitatii de inmagazinare subterana a gazelor naturale in Depozitul Ghercesti de la 150 mil. Sm³/ciclu pana la 600 mil. Sm³/ciclu, prin prezentul proiect se urmarest mentinerea acestor instalatii de proces si integrarea lor in noua configuratie a statiei.

Pentru asigurarea proiectului tehnologic, respectarea conditiilor de livrare in sistemul national de transport (SNT), alaturi de instalatiile de uscare si masura fisicala a gazelor existente, s-au propus inca 2 Instalatii de uscare a gazelor, 2 Module de comprimare formate din 6 compresoare de gaze si o instalatie de masura fisicala a gazelor.

La aceste instalatii principale se vor adauga instalatii conexe si de utilitati, precum: instalatii de colectare, separare, instalatii de aparare impotriva incendiilor, utilitati gaze combustibile, utilitati aer instrumental, instalatii electrice, centrala electrica fotovoltaica, cladire tehnico-administrativa, parcare, drumuri de acces, etc.

2.3. CARACTERISTICILE FIZICE ALE INTREGULUI PROIECT

Lucrarile propuse se situeaza din punct de vedere administrativ in intravilanul si extravilanul comunei Ghercesti, judetul Dolj, pe teren avand destinatia conform PUG – **zona mixta-industrie, depozite si dotari servicii**.

Proiectul propus va fi implementat pe amplasamentul cu suprafata totala de 57331 m², pe care in prezent functioneaza Statia Centrala Ghercesti si in vecinatatea acesteia, pe directiile sud si vest.

Dupa implementarea proiectului, din suprafata totala de 57331 m², necesara realizarii proiectului se vor ocupa definitiv:

- Suprafata de 48742 m², suprafata ce va fi ocupata de constructiile propriu-zise si va fi imprejmuita;
- Suprafata de 1393 m², suprafata ce va fi ocupata de drumul de acces cu lungimea de 329 m si latimea de 4 m, amplasat pe directia de nord a statiei.

Restul suprafetei ocupate temporar de 7196 m², va fi refacuta la starea initiala.

Lucrarile propuse constau in realizarea instalatiilor de comprimare, uscare, masura gaze naturale, utilitati si integrarea acestora in fluxul tehnologic astfel incat sa asigure cresterea capacitatii de inmagazinare gaze de la 150 mil m³/ciclu la 600 mil m³/ciclu.

Procesul tehnologic actual de injectie-extractie gaze consta in:

- Pe timpul verii: Preluarea gazelor din Sistemul National de Transport Isalnita-Craiova la presiunea de 10.5 ÷ 12 barg prin punctul de masura fiscal situat in incinta Statiei Centrale si injectia in sonde prin intermediul unei retele de conducte existente.
- Pe timpul iernii: Gazele se preiau din sonde prin intermediul sistemului de conducte existente, sunt directionate catre Grupurile de separare/masura si de aici prin conductele de legatura ajung in manifoldul Statiei Centrale. Dupa uscare, gazele sunt livrate inapoi Sistemului National de Transport Isalnita-Craiova prin masura fisicala.

In viitor procesul de injectie-extractie al gazelor se va face pe doua directii: Isalnita-Craiova (Zona 1 consum), respectiv Slatina-Jitaru (Zona 2 de consum), fiecare directie avand o presiune diferita de lucru:

- Pe timpul verii: Preluarea gazelor din SNT (Zona 1 si Zona 2 de consum), masura fiscala si injectia in sonde prin intermediul retelei de conducte si Grupurilor existente.
- Pe timpul iernii: Preluarea gazelor din sonde prin intermediul sistemului de conducte si Grupuri existente, comprimarea si uscarea in Statia Centrala urmata de livrarea in SNT-Zona 1 si/sau Zona 2 de consum la un debit de 1+5 milioane Sm³/zi.

DESCRIEREA ETAPELOR PROIECTULUI

ORGANIZARE DE SANTIER

Organizarea de santier va fi asigurata de Contractorul general si trebuie sa satisfaca toate conditiile de securitate si de igiena a muncii.

Pentru executia lucrarilor, antreprenorul isi va asigura organizarea de santier astfel incat impactul asupra mediului sa fie minim iar depozitarea materialelor si transportul personalului sa se desfasoare in conditii de siguranta.

Conform Legii 50/1991 republicata - privind autorizarea executarii lucrarilor de constructii, este obligatorie afisarea detaliilor despre santier pe un panou. Panoul necesar pentru o deschidere de santier trebuie sa fie confectionat dintr-un material rezistent la intemperii.

Amplasarea pe teritoriul santierului a constructiilor temporare auxiliare trebuie sa fie in concordanta cu toate normele care asigura securitatea si sanatatea in munca (Legea 319/2006, HG 1425/2006, modificata prin HG 955/2010 si HG 300/2006).

Contractantul este obligat sa asigure:

- amenajarea corespunzatoare a terenului conform normelor;
- amenajarea de spatii pentru depozitarea materialelor in conditii de siguranta;
- conditii igienico-sanitare pentru personalul de executie;
- dotarea corespunzatoare pentru asigurarea primului ajutor;
- cai de acces corespunzatoare normelor tehnice si de aparare impotriva incendiilor.

Pentru organizarea de santier se vor realiza:

- imprejmuire metalica demontabila a organizarii de santier;
- mijloace de semnalizare si panouri indicatoare pentru:
 - obligativitatea purtarii echipamentului de protectie;
 - reguli/instructiuni de sanatate si securitate a muncii care trebuie respectate in cadrul santierului;
 - numele persoanelor responsabile pentru organizarea de santier.
- amenajare acces utilaje de constructie si masini auto de transport;
- amenajare de platforme pentru organizarea spatilor specifice lucrarilor de santier;
- amplasarea de spatii pentru depozitarea materialelor;
- amenajare grupuri sanitare ecologice pentru muncitori;
- amenajarea utilitatilor pentru organizarea de santier respectiv asigurarea alimentarii cu apa potabila, generatoare energie electrica, spatii destinate amplasarii containerelor ecologice pentru depozitare deseuri.

In cadrul proiectului a fost prevazuta pentru lucrarile provizorii necesare organizarii de santier o suprafata de teren de 7750 m², in incinta Statiei centrale Ghercesti.

Amenajările prevăzute în cadrul organizării de santier constau în:

- Baraca portar;
- Parcare auto;
- Toalete ecologice;
- Spatii pentru vestiare, baraci odihna/cazare;
- Birouri;
- Sala sedinte si sala de prim ajutor;
- Sala de mese;
- Spatii pentru birouri, magazie, baraci depozitare piese si scule;
- Alei dalate.

In Anexe – Piese desenate este prezentat Planul de organizare de santier, desen nr. 6468.01.PZLD.8528.

Pentru organizarea de santier Contractorul va asigura:

- unelte, scule, dispozitive, utilaje si mijloace necesare;
- grafic de executie a lucrarilor;
- masuri specifice privind protectia si securitatea muncii, precum si de prevenire si stingere a incendiilor, specifice operatiilor si tehnologiilor de constructie cuprinse in documentatia de executie a obiectivului;
- masuri de protectia vecinatatilor la zgomot, vibratii si degajari de praf.

Accesul oricarui vizitator pe santier este interzis, fara aprobarea sefului de santier sau a coordonatorului pe probleme de sanatate si securitate in munca.

Fiecare persoana care intra in santier trebuie sa cunoasca:

- modul de circulatie in santier;
- riscurile la care se expune;
- conduită in caz de accident;
- locul unde se acorda primul ajutor;
- regulile pe care trebuie sa le respecte astfel incat sa nu sufere accidente.

Vizitatorii care au primit aprobarea de a intra pe santier trebuie sa poarte obligatoriu echipamentul individual de protectie. Toate companiile vor fi obligate sa informeze punctul de control cu privire la toate persoanele care au primit aprobarea de a intra pe santier; vor aduna, de asemenea, informatiile personale ale acestor persoane si vor informa conducerea santierului sau coordonatorul pe probleme de sanatate si securitate in munca. Toate companiile subcontractoare vor trebui sa prezinte liste cu personalul care actioneaza pe santier pentru contractorul general.

Fara aprobarea prealabila si formulata in scris a proprietarului nu este permis accesul in santier cu echipamente cum ar fi aparat foto, video, etc. Utilizarea in interiorul instalatiei de aparate radio, statii de emisie receptie, telefoane mobile si orice alte sisteme nu este permisa fara aprobare prealabila data de catre contractor si proprietar.

Aprovizionarea cu materiale se va efectua in mod esalonat, in functie de faza de lucru.

Lucrările de desființare și construcții-montaj propuse se vor executa exclusiv pe timpul zilei.

La sfarsitul lucrarii, constructorul va dezafecta zona aferenta organizării de santier, sistematizand si refacand terenul.

Pe terenul aferent organizarii de santier se vor instala ulterior panouri fotovoltaice, conform Plan general de amplasare obiective si echipamente, scara 1:500, desen nr. 6468.01.PLLD.3020, prezentat in Anexe – Piese desenate.

DESCRIEREA LUCRARILOR DE DEMOLARE

In cadrul Statiei Centrale Ghercesti, pentru amplasarea noilor obiective, sunt necesare lucrari de demolare si dezafectare astfel:

- Dezafectare/Demontare utilaje/installatii:
 - Cos de gaze;
 - Claviatura;
 - Separator orizontal de total DN 2000, PN 20;
 - Rezervor de apa metalic suspendat;
 - Dezafectare containere materiale;
 - Dezafectare fundatii utilaje tehnologice, platforme si drumuri interioare:
 - fundatie separator;
 - suporti conducte;
 - 2 platforme din beton;
 - camin din beton;
 - fundatie imprejmuire, santuri betonate si drumuri interioare;
 - fundatii stalpi iluminat -20 bucati;
 - fundatie stalp electric 20 kV;
 - fundatie generator electric;
 - fundatie post TRAFO;
 - fundatie panou electric;
 - fundatie paratrasnet.
 - Dezafectare conducte tehnologice de legatura utilaje, ventile;
 - Dezafectare/Demontare instalatii electrice:
 - post Trafo;
 - panou electric;
 - generator electric;
 - stalpi de iluminat si stalp electric;
 - instalatii electrice de forta;
 - paratraznet.
 - Demontare imprejmuire din panouri de plasa montate pe stalpi metalici si prevazuta cu bordura.
- Demontarea utilajelor, se va realiza astfel:
- Deconectarea de la reteaua de energie electrica (dupa caz);
 - Izolare acces fluide;
 - Evacuare (golire) fluid din utilaje;
 - Demontare armaturi, fittinguri, pompe, aparatura de masura;
 - Incarcare si transport.

Etapele de dezafectare a instalatiilor electrice va fi urmatoarea:

- Se scot de sub tensiune si se demonteaza de la bornele de plecare cablurile ce urmeaza a fi dezafectate;
- Se demonteaza de la bornele de sosire cablurile ce urmeaza a fi dezafectate;
- Se demonteaza cablurile;
- Se demonteaza corpurile de iluminat;
- Se demonteaza platbanda de legare la pamant, piesele de separatie.

Etapele dezafectarii claviaturii si conductelor sunt:

- Izolarea conductelor;
- Evacuarea (golirea fluidelor din conducte);
- Curatarea conductelor;
- Demontarea conductelor.

Pentru conductele ingropate, se vor sapa gropi de pozitie pentru determinarea traseului acestora; in acest scop se poate utiliza si tranzotestul. Operatiile de golire si curatare a conductelor care, eventual, contin fluide se vor executa de catre firme specializate astfel incat sa previna poluarea solului, subsolului sau producerea unui incident (incendiu, explozie).

Dupa golire si curatire, conductele se vor taia, astfel incat lungimea cupoanelor care rezulta sa faca posibil transportul acestora la locul de depozitare. Demontarea ventilelor se face folosind chei fixe.

Conductele care sunt racordate la conductele exterioare statiei vor fi dezafectate pana la limita de proprietate. Taierea conductelor se va face cu respectarea normelor de protectie a muncii pentru a elibera riscul producerii unor explozii.

Dezafectarea constructiilor din beton.

Fundatiiile utilajelor se vor dezafecta numai dupa indepartarea/demontarea utilajelor, decuplare acestora de la conductele ce le deservesc.

Demolarea fundatiilor se realizeaza prin spargerea cu pickamerul sau buldozer excavator, in vederea fragmentarii in dimensiuni convenabile pentru a putea fi manipulate, incarcate si transportate cu mijloace de care se dispun.

In Anexe - Piese desenate este prezentat Planul de ansamblu, obiective dezafectate, desen nr. 6468.01.PZLD.8530.

Lucrarile se vor executa numai de catre unitati specializate, care dispun de mijloace tehnice de executie si control corespunzatoare precum si de personal calificat pentru astfel de lucrari. Lucrarile de dezafectare vor fi efectuate cu utilaje, scule si echipamente corespunzatoare acestui tip de lucrari. De asemenea, constructorul va aduce pe santier utilaje pentru a putea efectua lucrari de: sapaturi, taieri metal, eventual beton, ridicat, transport.

Dupa executia lucrarilor de desfiintare, terenul va fi pregatit pentru lucrarile de constructii – montaj ale noilor instalatii.

DESCRIEREA LUCRARI DE CONSTRUCTII – MONTAJ A INFRASTRUCTURII PROPUSE SI DESCRIEREA SOLUTIEI TEHNOLOGICE SELECTATE

In cadrul proiectului “INSTALATII DE COMPRIMARE, USCARE SI MASURA GAZE NATURALE PENTRU CRESTAREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI, INCLUSIV ALIMENTAREA CU ENERGIE ELECTRICA 20 kV” au fost prevazute urmatoarele lucrari:

➤ **Lucrari de amenajare teren:**

- Amenajare drum acces la statie, cu lungimea de 329 m si latimea de 4 m;
- Amenajare platforma pietruita S=20000 m²;

- Amenajare drumuri interioare statie, cu lungimea totala de 690 m si latimea de 4 m;
- Amenajare platforme dalate pentru protectia conductelor subterane existente S=400 m².

Lucrarile necesare constau in:

- Decopertarea stratului vegetal;
- Nivelarea in profil mixt a terenului(sapatura-umplutura), cota de nivelare stabilindu-se prin corelarea cu drumul existent ce asigura accesul la teren;
- Nivelarea platformei de terasamente;
- Pregatirea platformelor pentru asternerea suprastructurii;

Excavatiile se vor executa, de regula, cu buldoexcavatorul dar si manual, in zonele unde acesta nu are acces .

Pentru conductele subterane existente ce vor fi afectate de lucrari, compactarea terenului se va executa manual, pe un culoar de 3 m stanga dreapta fata de fiecare conducta.

Surgerea apelor pluviale de pe platforma pietruita si drumuri se asigura prin preluarea acestora de catre santuri din beton monolit C25/30, cu adancime variabila (0.2-0.4m) si rigole carosabile prebrate din beton C35/45. Continuitatea scurgerii apelor pe santurile betonate va fi asigurata de 2 tuburi din beton cu diametrul de 400mm.

Apele pluviale vor fi descarcate in bacinul de colectare a statiei de epurare.

Suprastructura drumuri:

- 4 cm imbracaminte de beton asfaltic BA16 rul 50/70;
- 6 cm strat de legatura de mixtura asfaltica BA20 leg 50/70;
- 6 cm strat de baza de mixtura asfaltica BA31.5 baza 50/70;
- 22 cm strat de fundatie din piatra sparta;
- 15 cm strat filtrant din balast;
- Teren natural/umplutura din pamant compactat, grad de compactare 96-98%.

Suprastructura platforma pietruita:

- 20 cm strat de piatra sparta;
- Teren natural/umplutura din pamant compactat, grad de compactare 96-98%.

Suprastructura platforma dalata pentru protectie conducte subterane, S=400 m²:

- dala prefabricata din beton armat , grosime variabila 22-35 cm;
- 10 cm strat compactat de nisip;
- 15 cm strat de piatra sparta;
- strat de balast grosime variabila,20-35 cm;
- Teren natural/umplutura din pamant compactat, grad de compactare 96-98%.

Suprastructura alei pietonale:

- 8 cm dala pietonala din beton (0.50x0.50m);
- 2cm strat compactat de nisip;
- 10 cm strat de piatra sparta;
- Teren natural/umplutura din pamant compactat, grad de compactare 96-98%.

Inaintea inceperii lucrarilor de terasamente, beneficiarul si constructorul vor face inventarierea tuturor instalatiilor subterane existente in zona si santuri de verificare a pozitiei (cel putin 1 buc) pe fiecare portiune dreapta astfel incat pozitia lor sa fie determinata precis, in scopul luarii de masuri in vederea protejarii acestora.

Fata de cele de mai sus, lucrarile de terasamente necesare amenajarii statiei constau in:

- lucrari de sapaturi si umpluturi la cota indicata in proiect (se vor umple inclusiv gropile rezultante in urma demolarii fundatiilor si platformelor din beton); umplutura se va realiza in

straturi orizontale incepand de la baza taluzului, compactarea facandu-se mecanizat; grosimea stratului orizontal de umplutura va fi de maximum 20 cm, iar materialul folosit la umpluturi poate fi balast spalat / nespalat de rau.

Surplusul de pamant rezultat din executia lucrarilor de sapaturi, se va imprastia in zona platformei statiei Centrale, fiind reutilizat ca material de umplutura pentru acoperirea denivelarilor si a gropilor rezultate din demolarea fundatiilor.

- nivelarea terenului: cota de nivelare a terenului este stabilita la 187 m; completarea necesarului de umplutura pentru nivelare, **dupa imprastierea si compactarea pamantului rezultat din sapatura**, se va face cu balast spalat / nespalat de rau;

In alegerea cotei de nivelare a terenului s-a tinut cont de compensarea volumelor de sapatura cu cele de umplutura, precum si de corelarea dintre cota de amenajare a platformei statiei si cota drumului existent, care asigura accesul la intrarea in statie.

- pregatirea patului platformei in vederea asternerii straturilor superioare.

Lucrarile de executare a imbracamintilor vor incepe numai dupa efectuarea receptiei straturilor portante.

Drumul dintre platforme se va executa astfel incat sa asigure circulatia autovehiculelor de orice gabarit si tonaj, precum si stationarea acestora. Racordarea se va face in asa fel incat sa asigure posibilitatea autovehiculelor de a se inscrie in curbe, fara ca roata din spate sa iasa in afara partii carosabile.

Platformele betonate se vor realiza cu panta transversala unica de 0,3 % spre drumul interior, astfel incat apa pluviala de pe platforme sa fie colectata in caminele cu gratar carosabil, amplasate in acest scop in axul drumului.

Cota platformelor betonate la marginea dinspre drum se va corela cu cota sistemului rutier al drumului interior asfaltat.

La amplasarea caminelor pentru colectarea apelor va fi afectat sistemul rutier al drumurilor betonate existente in incinta statiei de comprimare. La terminarea lucrarilor, se va reface suprafata drumurilor existente deteriorate, cu structura rutiera avuta initial, si anume:

- 18 cm imbracaminte din beton rutier BcR4
- 2 cm strat de egalizare din nisip
- 20 cm strat de fundatie din balast refolosit

Surgerea apelor pluviale atat de pe platformele betonate, cat si de pe drumul interior asfaltat se va asigura prin pantele date acestora, iar colectarea lor se va face in caminele cu gratare carosabile amplasate in axul drumului si descarcate in sistemul de canalizare pluviala.

La terminarea lucrarilor, amplasamentul va fi degajat de materiale si deseuri, iar terenul va fi ocupat de constructiile propriu-zise aferente Statiei Centrale Ghercesti.

➤ **Lucrari tehnologice:**

Se vor amplasa urmatoarele instalatii tehnologice si utilitati:

- **Manifoldul de Intrare/lesire** alcătuit dintr-un ansamblu de robineti si conducte, care are drept scop conectarea instalatiilor Statiei Centrale la conductele magistrale Dn 24”, Pn 25 Craiova si Dn 24”, Pn 50 Jitaru si configurarea Statiei pentru injectia gazelor fie din directia Craiova fie din directia Jitaru, sau Craiova si Jitaru simultan, respectiv configurarea Statiei pentru extractia gazelor fie in directia Craiova fie in directia Jitaru, sau Craiova si Jitaru simultan.
- **Filtrele Separatoare** directia Jitaru, care au drept scop separarea dopurilor de lichid si particulelor solide din fluxul de gaze ajunse la intrarea in Statie care pot sosi ocazional atunci cand se godevileaza conducta magistrala.

- **Statia de Masura Fisicala** directia Jitaru, care are drept scop masura gazelor injectate sau extrase in/din Depozitul Ghercesti pe directia Jitaru sau Craiova.
- **Statia de Reglare** directia Jitaru, care are drept scop reglarea presiunii si debitului de gaze numai pe durata ciclului de injectie.
- **Colectoarele Grupurilor de Sonde** alcatuite dintr-un ansamblu de robineti si conducte, care are drept scop conectarea instalatiilor Statiei Centrale la conductele de legatura intre Statia Centrala si Grupurile de sonde 1, 2, 3, 5, 6, si 7.
- **Separatoarele de Intrare**, care au drept scop separarea dopurilor sau picaturilor de lichid si particulelor fine de solide inainte de introducerea gazelor in aspiratia compresoarelor Statiei, pe durata ciclului de extractie.
- **Modulul M1 de comprimare** care are drept scop ridicarea presiunii gazelor preluate de la Grupuri pe durata ciclului de extractie pana la presiunea din conducta Dn 24" Pn 25 Craiova, sau pana la presiunea necesara aspiratiei Modulului M2 de comprimare.
Modulul M1 este alcatuit din **3 Unitati de Comprimare**, fiecare dintre acestea fiind alcatuite din:
 - Compresor cu piston.
 - Motorul de actionare al compresorului, cu piston, combustibil gaz natural.
 - Racitor gaz proces, care are drept scop racirea gazului care s-a incalzit datorita procesului de comprimare.
 - Sistemele auxiliare ale motorului si compresorului (ungere, racire, admisie aer combustie, evacuare gaze arse, aer demaraj motor, etc.).
 - Scrubere aspiratie, refulare, butelii antipulsatoare.
- **Modulul M2 de comprimare** care are drept scop ridicarea presiunii gazelor preluate de la Modulul M1 pe durata ciclului de extractie pana la presiunea din conducta Dn 24" Pn 50 Jitaru.
Modulul M2 este alcatuit din **3 Unitati de Comprimare**, fiecare dintre acestea fiind alcatuite din:
 - Compresor cu piston.
 - Motorul de actionare al compresorului, cu piston, combustibil gaz natural.
 - Racitor gaz proces, care are drept scop racirea gazului care s-a incalzit datorita procesului de comprimare.
 - Sistemele auxiliare ale motorului si compresorului (ungere, racire, admisie aer combustie, evacuare gaze arse, aer demaraj motor, etc.).
 - Scrubere aspiratie, refulare, butelii antipulsatoare.
- **Statia de Uscare Gaze directia Jitaru**, care are drept scop reducerea punctului de roua al apei in gazele livrate pe durata ciclului de extractie, in vederea asigurarii cerintelor minime de calitate a gazelor naturale impuse de reglementarile in vigoare.
- **Utilitati:**
 - **Sistemul de Gaz Combustibil**, care are drept scop filtrarea, incalzirea si reglarea presiunii gazului necesar functionarii Motoarelor Compresoarelor, a Unitatilor de Uscare, a Generatorului Electric pe gaz si a Centralei Termice.
 - **Sistemul de Recuperare Gaze**, care are drept scop transferul gazelor din echipamente si conducte in colectoarele din amonte de Statie, gaze care altfel ar fi fost dirijate la Cos.
 - **Sistemul de Ulei Curat**, care are drept scop stocarea si transferul uleiului necesar functionarii Motoarelor si Compresoarelor. Sistemul de Ulei Curat se compune din: Rezervor Ulei Curat cu capacitatea de 10.8 m³, 2 pompe si 2 filtre.
 - **Sistemul de Ulei Uzat**, care are drept scop stocarea si transferul uleiului uzat care rezulta in urma efectuarii schimbului de ulei al Motoarelor si Compresoarelor.

Sistemul de Ulei Uzat se compune din: Rezervor Scurgeri Ulei ingropat, cu pereti dubli, cu capacitatea de 4 m³ si 2 pompe.

- **Sistemul de Cos**, care are drept scop colectarea si dispersia in atmosfera in caz de avarie a zestreli de gaze a instalatiei. Sistemul de Cos este alcătuit din: conducte laterale, 2 colectoare si cos de gaze autoportant cu diametrul secțiunii de ieșire de 8" si înălțimea de 21,4 m.
 - **Sistemul de Scurgeri**, care are drept scop colectarea si stocarea temporara a lichidelor (separate in Filtre, Separatoare, Scrubere) compus din: Conducte laterale, colector de scurgeri si Rezervor de Scurgeri ingropat cu pereti dublii si capacitatea de 30 m³.
 - **Statie de epurare, stocare si pompare ape pluviale.**
 - **Sistemul de Aer Instrumental**, care are drept scop producerea aerului instrumental necesar actionarii aparaturii pneumatice a Statiei Centrale, si a aerului utilitar necesar pornirii Motoarelor Compresoarelor. Sistemul de Aer Instrumental si de Demaraj se compune din urmatoarele echipamente:
 - 2 Compresoare de Aer cu capacitatea de 200 Nm³/h fiecare, la o presiune maxima de refulare de 12 barg. Aceste compresoare aspira din atmosfera si refuleaza in Vasul Tampon de Aer Uscat, prin intermediul Unitatilor Uscare Aer.
 - 2 Unitati Uscare Aer, cu capacitatea de 120 Nm³/h fiecare. Unitatile sunt de tip regenerare cu aer uscat, fara consum de caldura, cu functionare ciclica automata.
 - 2 Vase Tampon Aer Uscat cu capacitatea de 12 m³.
 - **Sistemul de alimentare cu Apa** care are drept scop producerea si alimentarea cu apa a sistemelor de apa de incendiu, apa industriala si potabila si include urmatoarele echipamente:
 - Put de apa echipat cu pompa submersibila, cu capacitatea de 4 m³/h;
 - 2 Filtre de apa CL-01, prevazute cu indicator local de presiune diferentiala;
 - Contor de apa FQI-022;
 - Rezervor de Apa de Industriala pentru stocarea unui volum de apa de 5 m³;
 - Racord de incarcare a Rezervorului din cisterne auto, prevazut cu robinet de izolare si clapeta de retinere pentru refacerea rezervei de apa cand putul de apa nu este disponibil;
 - 2 Hidrofoare cu capacitatea de 4 m³/h la 4 barg.
 - Sistemul de Apa de Incendiu, care are drept scop stocarea si distributia sub presiune a apei de incendiu catre centura de hidranti a Statiei.
- Sistemul este compus din pompe si rezervorul cu capacitatea de 230 m³.

- **Sistemul de Antigel**, care are drept scop prepararea, stocarea si distributia agentului de racire necesar Motoarelor si Compresoarelor. Sistemul este compus din Rezervor Antigel cu capacitatea de 3 m³, Pompa Antigel centrifuga si Rezervor Scurgeri Antigel cu capacitatea de 3 m³.

➤ **Lucrari de constructii:**

- **Cladiri:** hala compresoare, pavilion tehnico - administrativ, cladire statie electrica, cladire ateliere, cladire aer instrumental si PSI, copertina parcare, copertina si platforma gaz combustibil, cabina portar;

Hala compresoare

Hala este o constructie cu o suprastructura metalica si fundatii izolate din beton armat.

Inchiderile sunt din panouri tristrat cu vata minerala culoare RAL 9006, iar invelitoarea din panouri tristrat cu vata minerala culoare RAL 9007. Tamplaria este din profile de aluminiu cu geam simplu de 4mm grosime, culoare RAL 9007 la ferestre si din profile metalice culoare RAL 9007 la usi.

Dimensiunile constructive sunt:

- lungime (L): 97,50 m (interax);
- latime (l): 24,00 m (interax);
- suprafata construita: 2469,82 m²;
- suprafata utila 2401,00 m²;
- hcornisa: 11,00 m;
- hmax: 12,90 m.

Cladirea administrativa (Pavilion tehnico-administrativ) este o constructie parter si etaj, cu structura din beton armat, avand inchiderile din BCA si invelitoarea din panouri tristrat cu miez din vata minerala. Peretii exteriori au grosimea de 30 cm iar cei interiori de 25 cm. La grupurile sanitare peretii au grosimea de 15 cm. Tamplaria este din aluminiu cu geam dublu termopan cu rupere de puncte termica la ferestre, iar la usi este din profile de aluminiu.

Dimensiunile constructive sunt:

- lungime (L): 30,00 m (interax);
- latime (l): 12,00 m (interax);
- suprafata construita: 381,25 m²;
- suprafata utila 330,00 m² +338,99 m²= 668,99 m²;
- hcornisa: 7,35 m;
- hmax: 8,40 m.

Compartimente Parter:

- Birou sef formatiune;
- Sala de mese;
- Vestiar, dusuri si grup sanitar;
- Birou sef statie;
- Oficiu;
- Hol si casa scarii;
- Birou adjunct sef formatiune;
- Birou contabilitate;
- Sala sedinte;
- **Centrala Termica.**

Compartimente Etaj:

- Camera comanda;
- Camera tablouri electrice automatizate;
- Birou inginer automatizari;
- Birou sef tura;
- Birou mediu si SSM;

- Birou contabilitate.

Cladire Statie electrica

Cladirea este o constructie parter, cu structura din beton armat, avand inchiderile din BCA si invelitoarea din panouri tristrat cu miez din vata minerala. Peretii exteriori au grosimea de 30 cm iar cei interiori de 25 cm. Tamplaria este din aluminiu cu geam dublu termopan cu rupere de punte termica la ferestre, iar la usi este din profile de aluminiu. In Camera UPS, Camera Electrica de Joasa Tensiune si Camera Electrica de Medie Tensiune este prevazuta pardoseala suprainaltata.

Dimensiunile constructive sunt:

- lungime (L): 31,00 m (interax);
- latime (l): 10,00 m (interax);
- suprafata construita: 339,20 m²;
- suprafata utila 296,70 m²;
- hcornisa: 5,80 m;
- hmax: 6,70 m.

Cladire ateliere

Cladirea este o constructie parter, cu structura din beton armat , avand inchiderile din BCA si invelitoarea din panouri tristrat cu miez din vata minerala. Peretii exteriori au grosimea de 30 cm iar cei interiori de 25 cm.Tamplaria este din aluminiu cu geam dublu termopan cu rupere de punte termica la ferestre, iar la usi este din profile metalice.

Dimensiunile constructive sunt:

- lungime (L): 10,00 m (interax);
- latime (l): 10,00 m (interax);
- suprafata construita: 114,50 m²;
- suprafata utila 95,30 m²;
- h cornisa: 4,95 m;
- hmax: 5,85 m.

Cladire aer instrumental si P.S.I.

Cladirea aer instrumental si P.S.I. este o constructie cu o suprastructura metalica si fundatii izolate din beton armat.

Inchiderile sunt din panouri tristrat cu vata minerala culoare RAL 9006, iar invelitoarea din panouri tristrat cu vata minerala culoare RAL 9007. Tamplaria este din profile de aluminiu cu geam simplu de 4mm grosime, culoare RAL 9007 la ferestre si din profile metalice culoare RAL 9007 la usi.

Dimensiunile constructive sunt:

- lungime (L): 18,00 m (interax);
- latime (l): 8,00 m (interax);
- suprafata construita: 159,86 m²;
- suprafata utila 147,30 m²;
- h cornisa: 3,75 m;
- h max: 4,50 m.

Copertina parcare

Copertina este o constructie cu o suprastructura metalica si fundatii izolate din beton armat C20/25, asezate pe beton de egalizare C12/15. Fundatiile sunt armate cu bare de otel BST 500C. Materialele utilizate pentru suprastructura sunt produse laminate la cald din oteluri de constructie nealiate conform SR EN 10025+A1 din S235(OL37). Clasele de calitate ale otelului vor fi cf.SR EN 1993-1-10;2006/NA:2008. S-au utilizat profile laminate HEA (stalpi si grinzi); IPE pentru pane si UPN pentru contravantuiri; table groase pentru gusee si placi de baza. Fundatiile copertinei se executa pe un strat de pamant local stabilizat cu 25 % nisip sort 1,2 mm, grosimea stratului fiind de 1,00 m. Acest strat trebuie sa aiba un grad de compactare de 95% determinat prin probe Proctor.

Caracteristicile dimensionale:

- | | |
|-------------------|--------------------|
| • lungime (L): | 35,00 m (interax); |
| • latime (l): | 6,00 m (interax); |
| • inaltime libera | 2,70 m. |

Copertina si platforma gaz combustibil

Copertina proiectata este o constructie cu o suprastructura metalica si fundatii izolate din beton armat C20/25, asezate pe beton de egalizare C12/15. Fundatiile sunt armate cu bare de otel BST 500C. Materialele utilizate pentru suprastructura sunt produse laminate la cald din oteluri de constructie nealiate conform SR EN 10025+A1 din S235(OL37). Clasele de calitate ale otelului vor fi cf.SR EN 1993-1-10;2006/NA:2008. S-au utilizat profile laminate HEA (stalpi si grinzi); UPN pentru pane si contravantuiri; table groase pentru gusee si placi de baza. Fundatiile copertinei se executa pe un strat de pamant local stabilizat cu 25 % nisip sort 1,2 mm, grosimea stratului fiind de 1,00 m. Acest strat trebuie sa aiba un grad de compactare de 95% determinat prin probe Proctor.

Caracteristicile dimensionale:

- | | |
|-------------------|--------------------|
| • lungime (L): | 16,00 m (interax); |
| • latime (l): | 10,00 m (interax); |
| • inaltime libera | 4,20 m. |

- **Fundatii din beton echipamente** (compresoare, rezervor ulei curat, rezervor tampon ulei curat, racitoare, separatoare intrare, coloana de uscare, skid regenerare TEG, rezervor TEG, schimbatoare de caldura, container masura fiscala, vas aer instrumental, filtre separatoare, rezervor inchis de scurgeri, cos de gaze, rezervor apa PSI, compresor recuperare gaze, etc.);
- **Platforme betonate** instalatii tehnologice, suporti conducte, camine, imprejmuire.

➤ Lucrari electrice

Alimentarea cu energie electrica a Statiei centrale Ghercesti se va face prin LES 20 kV realizata cu cablu tip 2 x A2XS(F)2Y 4x1x120 mmp (unul dintre cablurile monopolare va fi de rezerva), in lungime de cca. 1600 m, intre ST 110/20 KV ZIE CRAIOVA si PTAB proiectat 20/0,4 kV – 2x1600 kVA (Nod B) – locatia Statiei Ghercesti.

Alimentarea de baza a locului de consum va fi din ST 110/20 KV ZIE CRAIOVA (Sectia A de bare) iar alimentarea de rezerva va fi din ST 110/20 KV ZIE CRAIOVA (Sectia B de bare).

Postul de transformare proiectat PTAB 20/0,4 KV – 2x1600 kVA va fi echipat cu urmatoarele:

- Ansamblu de celule de medie tensiune modulare pentru distributie secundara;
- 2 transformatoare de putere 20/0,4 KV – 1600 kVA;

- Tablou/tablouri generale de distributie de joasa tensiune prevazut/prevazute pe circuitele generale cu intreruptoare automate debrosabile 2500A si circuite de distributie realizate cu separatoare/intreruptoare dimensionate/calibrate corespunzator cerintelor locului de consum
- Tablou electric de servicii interne.

Cablurile electrice vor fi pozate atat subteran pe pat de nisip cat si suprateran pe estacada. Iluminatul va fi realizat cu corpuri de iluminat in sistem LED.

In cadrul proiectului se va realiza o CENTRALA ELECTRICA FOTOVOLTAICA, pentru producerea energiei electrice prin valorificarea sursei regenerabile reprezentata de energia solară.

Utilizarea energiei regenerabile fotovoltaice contribuie la diminuarea generarii de emisii poluanante in mediul inconjurator.

Centrala electrica fotovoltaica cu capacitatea totala de 800kWp se va amplasa in incinta statiei, pe doua suprafete de teren, fiind formata din doua subparcuri cu puterile 150kWp, respectiv 650kWp.

Sistemul fotovoltaic utilizat, consta din 1466 de unitati panouri solare cu o putere nominala totala maxima de 806kWp si din o serie de 9 invertoare cu o putere nominala totala de 740 kWac. Sistemul va fi conectat la reteaua electrica.

Energia electrica produsa va fi consumata local, pentru functionarea instalatiilor de comprimare, uscare, aer instrumental, instalatiile electrice din cladirea tehnico-administrativa, ateliere, iluminat interior cladiri / hala compresoare, iluminat exterior, iluminat de balizaj, etc.

Surplusul de energie electrica din sistemul fotovoltaic, rezultat ca urmare a regimului de functionare al Statiei, respectiv in ciclul de injectie, pe timpul verii, cand nu functioneaza principalii consumatori aferenti instalatiilor de comprimare, uscare gaze si instalatiile auxiliare, va fi injectat in reteaua electrica nationala.

➤ **Lucrari de automatizare si control**

Lucrarile de automatizare si control a Statiei Centrale Ghercesti prevazute sunt:

- **Sistem SCS** –sistemul general de comanda si control al statiei. SCS-ul va fi impartit in doua subsisteme deservite de dulapuri proprii:
 - PCS – sistemul de comanda si control al statiei care va deservi toturor operatiilor exceptand operatiile de siguranta;
 - ESD- sistemul general se siguranta care va deservi operatiilor de siguranta si de urgența in timpul functionarii statiei. Sistem clasificat SIL2. Dulapul va fi dotat cu procesoare redundante astfel incat sa fie disponibil 100% pentru a actiona operatiilor de urgența ale statiei;
- **Sistem F&G** – dedicat sistemului de detectie foc si gaze, general al intregii Statii;
- **Sistem Video / Efractie** – dedicat sistemului de siguranta la efractie si monitorizare video al intregii Statii de Comprimare;
- **Sistem de comunicatie** si de telefonie pentru comunicarea in interiorul Statie cat si cu sistemul general de comunicatie DEPOGAZ;
- **Sistem de Servere IT;**
- **Sistem de monitorizare unitati de uscare;**
- **Sistem de monitorizare unitati de comprimare;**
- **Instalatia fiscală de masurare gaze** Pentru statia de masura fiscală existenta corespunzatoare directiei Craiova s-a prevazut un nou dulap de automatizare si monitorizare. Statia de masurare gaze in directia Jitatu va fi complet noua si echipata cu debitmetre impreuna cu toronsoane de masura amonte aval dedicate si robineti de manevra pentru automatizarea completa a ciclurilor de extractie/injectie;
- Camera de Comanda echipata cu:

- sistem videowall, cu tastatura si mouse wireless proprii pentru administrare continut afisat pentru comanda, automatizarea, monitorizarea si supravegherea tuturor obiectivelor si sistemelor;
- extendere KVM, doua monitoare, doua tastaturi si doua mouse-uri pentru conectarea la statile operator client aferente sistemului decomanda, automatizare, monitorizare si supraveghere;
- statie de operare dedicata fiecui sistem (statie, instalatie de uscare, instalatie de comprimare, instalatie de masurare fiscala, video ,efractie si FG).
- statie de inginerie;
- sistem audio cu doua difuze;
- doua alarme cu indicatoare vizuale si acustice conectate la sistemul de automatizare si securitate al conductei;
- imprimanta multifunctionala conectata la reteaua industriala;
- imprimante dedicate instalatiei de masura fiscala;
- birou ergonomic tip industrial dedicat pentru camere de comanda.

Toate lucrările propuse se vor executa numai de către unități specializate, care dispun de mijloace tehnice de execuție și control corespunzătoare precum și de personal calificat pentru astfel de lucrări.

2.4. DURATA CONSTRUCTIEI, FUNCTIONARII SI DEZAFECTARII PROIECTULUI SI ESALONAREA PERIOADEI DE IMPLEMENTARE A PROIECTULUI PROPUIS

Perioada propusa pentru implementare investitiei este de 36 luni de la obtinerea Autorizatiei de Construire.

Funcționarea instalațiilor prevazute va fi de 365 zile/an, iar instalațiile de comprimare și uscare gaze se vor utiliza doar în ciclul de extractie (circa 150 zile/an), cu excepția perioadelor de revizii tehnice sau intervenții neplanificate.

Durata normata de serviciu pentru instalatii este de 25 de ani.

Pentru funcționarea instalațiilor nu a fost prevazuta o limitare în timp, aceasta urmand a fi supusă unor măsuri de intervenție vizând retehnologizarea unor elemente componente, lucrări de întreținere, etc., astfel încât nu a fost previzionată o dezafectare/inchidere a obiectivului.

2.5. DOCUMENTELE, ACTELE DE REGLEMENTARE EXISTENTE PRIVIND PLANIFICAREA/ AMENAJAREA TERITORIULUI IN ZONA AMPLASAMENTULUI

Pentru realizarea investitiei s-a obtinut Certificatul de Urbanism nr. Nr. 55 din 12.04.2023, emis de primaria comunei Ghercesti.

Lucrările propuse se situează din punct de vedere administrativ în intravilanul și extravilanul comunei Ghercesti, județul Dolj, pe teren având destinația conform PUG – **zona mixta-industrie, depozite și dotări servicii**.

Lucrările propuse se vor încadra în planurile de urbanism/amenajare a teritoriului.

Pentru realizarea proiectului s-au obtinut Avizele_Acordurile solicitate prin Certificatul de Urbanism:

1. Aviz favorabil din partea TELEKOM nr.100 din 06.06.2023;
2. Aviz favorabil din partea DIGI-RCS&RDS nr. 7510 din 12.05.2023;
3. Aviz TRANSGAZ nr. 43351_ 1229 din 14.06.2023;
4. Aviz CONPET din 23082/29.06.2023;
5. AVIZ OMV Nr. 1989 din 17.05.2023;

6. Aviz Compania de Apa Oltenia S.A. din 17.05.2023;
7. Aviz E Distributie Oltenia S.A. nr. 2600061127 din 19.05.2023;
8. Aviz IRIDEX Salubrizare nr. 4015 din 10.05.2023;
9. Aviz de gospodarire a apelor din partea Nr. 103 din 31.10.2023, emis de ABA JIU;
10. Aviz MApN nr. DT 7176 din 27.06.2023;
11. Aviz SRI Nr. 373805 din 31.05.2023;
12. Aviz AACR nr. 21669 din 31.07.2023;
14. Notificare DSP nr. 7719 din 20.06.2023;
15. Aviz din partea primariei comunei Ghercesti Nr. 4266 din 12.06.2023;
16. Aviz Statiunea de Cercetare - Dezvoltare Agricola Simnic – Craiova, Nr. 736/19.04.2023.

In anexe – Piese scrise sunt prezentate Avizele si Acordurile obtinute, conform solicitarilor din Certificatul de Urbanism.

La data elaborarii prezentului raport este in curs de obtinere Avizul privind Securitatea la Incendiu din partea ISU “Oltenia” al judetului Dolj.

Lucrarile se vor desfasura in baza Autorizatiei de Construire cu respectarea conditiilor impuse de Avizatori.

2.6. PRINCIALELE CARACTERISTICI ALE ETAPEI DE REALIZARE SI DE FUNCTIONARE A PROIECTULUI

2.6.1. DESCRIEREA ETAPEI DE REALIZARE

Proiectul consta in realizarea urmatoarelor:

- Lucrari de amenajare teren;
- Lucrari tehnologice de montaj instalatii tehnologice si utilitati;
- Lucrari civile: cladiri, fundatii si platforme betonate, suporti conducte, imprejmuri;
- Lucrari energetice;
- Lucrari de control si automatizare.

Realizarea lucrarilor propuse se vor realiza cu respectarea prevederilor Legii nr. 10/1995 cu modificarile ulterioare, cu asigurarea verificarii executiei prin diriginti de santier autorizati si utilizarea de produse certificate sau care au agremente tehnice.

Lucrarile de constructii – montaj vor respecta prevederile procedurii privind exercitarea controlului de stat al calitatii in constructii reglementate prin Ordinul Nr. 1.369 din 25 iulie 2014 .

Scopul procedurii este acela de a asigura baza metodologica precum si continutul-cadru al procesului-verbal de control, pentru aplicarea unitara a prevederilor legale in domeniul calitatii constructiilor, in etapa de executie a constructiilor.

Urmarirea comportarii in timp a instalatiilor tehnologice va fi efectuata in conformitate cu Ordinul 323/2000 anexa III „Regulament privind urmarirea comportarii in exploatare a lucrarilor de montaj utilaje, echipamente si instalatii tehnologice industriale”.

Urmarirea speciala a instalatiilor tehnologice se face de catre personalul de specialitate al beneficiarului, pe baza de program tehnic.

Rezultatele investigarilor, observatiilor, verificarilor si masurile obtinute in activitatea de urmarire speciala a instalatiilor vor fi consignate intr-un proces verbal de constatare la care se vor anexa si relevete ale instalatiilor, marimea fisurilor in elemente, planuri cu localizarea acestora. Acest material se va inainta conducerii unitatii care va dispune urmatoarele:

- a) luarea masurilor de intretinere si reparatii legale, inlocuirea elementelor deteriorate sau alte interventii in vederea evitarii accidentelor de orice fel;
- b) transmiterea catre Institutul de proiectari elaborator al proiectului, a procesului verbal de constatare si a listei masurilor de la punctul "a", solicitand in baza unei comenzi expertizarea situatiei si stabilirea masurilor de luat in continuare;
- c) efectuarea lucrarilor indicate de proiectant in receptionarea lor.

2.6.2. DESCRIEREA ETAPEI DE FUNCTIONARE

2.6.2.1. Descrierea Procesului Tehnologic

Dupa implementarea proiectului, procesul tehnologic de injectie-extractie gaze se va realiza pe doua directii: Isalnita-Craiova (zona 1 consum), respectiv Slatina-Jitaru (zona 2 de consum), fiecare directie avand o presiune diferita de lucru:

- Pe timpul verii: Preluarea gazelor din Sistemul National de Transport Isalnita-Craiova si Slatina-Jitaru, masura fiscală si injectia in sonde prin intermediul retelei de conducte si Grupuri existente.
- Pe timpul iernii: Preluarea gazelor din sonde prin intermediul sistemului de conducte si Grupuri existente, comprimarea si uscarea in Statia Centrala urmate de livrarea in sistemul Craiova si/sau Jitaru la un debit de 1÷5 milioane Sm³/zi.

Unitati de masura, utilizate in cadrul proiectului:

• bara	Unitate de masura a presiunii absolute (include si presiunea atmosferica).
• barg	Unitate de masura a presiunii tehnice (citita pe manometre). <ul style="list-style-type: none">- 1 bar = 10^5 Pa = 0.1 MPa = 10^5 N/m² = 1.01972 at = 10197.2 m H₂O = 760 mm Hg- bara = barg + 1
• Sm ³ /zi	Unitate de masura a debitului volumetric zilnic de gaze, in conditii standard (15 °C si 1.01325 bara).
• Sm ³ /h	Unitate de masura a debitului volumetric orar de gaze in conditii standard.
• m ³ /zi	Unitate de masura a debitului volumetric zilnic pentru lichide.
• m ³	Unitate de masura a volumului.
• l (litru) = 1 dm ³	Unitate de masura a volumului (specifica lichidelor in cantitati mici).
• kg (kilogram)	Unitate de masura a masei.
• g (gram)= 0.001 kg	Unitate subunitara de masura a masei.
• t (tona) = 1000 kg	Unitate supraunitara de masura a masei.
• kg / kmol	Unitate de masura a masei moleculare a unui component / amestec.
• kg / m ³	Unitate de masura a densitatii.
• kg / Sm ³	Unitate de masura a densitatii in raport cu Starea Standard (specifica mediului gazos).
• °C (grade Celsius)	Unitate de masura a temperaturii.
• K (grade Kelvin)	Unitate de masura a temperaturii absolute.
• St (Stokes)	Unitate de masura a vascozitatii cinematice. 1 St = 100 cSt = 10^{-4} m ² /s = 1 cm ² /s.
• P (Poise)	Unitate de masura a vascozitatii dinamice (absolute). 1 P = 100 cP = 0.1 kg / (m x s) = 1 g / (cm x s).

2.6.2.2. Posibilitati de Operare ale Depozitului

Instalatiile aferente Depozitului Ghercesti au un grad ridicat de flexibilitate, si pot fi configurate pentru oricare din urmatoarele scenarii de operare:

- Injectia gazelor in Depozit, provenite din oricare din conductele Craiova sau Jitaru, sau simultan din ambele conducte.
- Extractia gazelor din Depozit, si dirijarea lor catre oricare din conductele Craiova sau Jitaru, sau simultan catre ambele conducte.
- Injectia si extractia simultana in/din oricare din conductele Craiova si Jitaru, cu dirijarea surplusului (daca acesta exista) catre Depozit, respectiv cu compensarea cu gaze extrase din Depozit daca este nevoie.
- Transferul gazelor din/in oricare din conductele Craiova si Jitaru, existand si posibilitatea comprimarii daca este nevoie.

Injectia

Instalatiile aferente Depozitului Ghercesti asigura un debit de gaze injectate de maximum 5 milioane Sm³/zi, in oricare din scenariile de operare descrise mai jos:

1. Injectia unui debit de gaze de pana la 1.5 milioane Sm³/zi din directia Craiova, la o presiune de maxim 20 barg, simultan cu injectia restului de gaze pana la balanta totala de 5 milioane Sm³/zi din directia Jitaru.
2. Injectia unui debit de gaze de pana la 5 milioane Sm³/zi numai din directia Jitaru.

Extractia

Totodata, instalatiile aferente Depozitului Ghercesti asigura un debit de gaze extrase de maximum 5 milioane Sm³/zi in oricare din scenariile de operare descrise mai jos:

1. Extractia unui debit de gaze de pana la 2 milioane Sm³/zi in directia Craiova, la o presiune de maxim 25 barg, simultan cu extractia restului de gaze pana la balanta totala de 5 milioane Sm³/zi in directia Jitaru, la o presiune de maxim 45 barg.
2. Extractia unui debit de gaze de pana la 5 milioane Sm³/zi numai in directia Craiova, la o presiune de maxim 25 barg, scenariu in care nu se extrag gaze in directia Jitaru.
3. Extractia unui debit de gaze de pana la 5 milioane Sm³/zi numai in directia Jitaru, la o presiune de maxim 45 barg, scenariu in care nu se extrag gaze in directia Craiova.

Injectia si Extractia Simultana

Instalatiile aferente Depozitului Ghercesti sunt capabile sa asigure, in acelasi timp, atat ciclul de injectie cat si ciclul de extractie, in si din oricare din conductele Dn 24" Pn 25 directia Craiova, respectiv Dn 24" Pn 50 directia Jitaru.

Astfel, exista posibilitatea configurarii instalatiilor pentru:

- Injectia din conducta Craiova simultan cu extractia in conducta Jitaru, respectiv:
- Injectia din conducta Jitaru simultan cu extractia in conducta Craiova.

Stacia Centrala Ghercesti este o instalatie tehnologica interconectata la urmatoarele conducte exterioare de gaze:

- Dn 24", Pn 25 Craiova.
- Dn 24", Pn 50 Jitaru.
- Dn 18", Pn 20 Stacie Centrala - Grup 2.
- Dn 24", Pn 20 Stacie Centrala - Grup 1+3.
- Dn 24", Pn 20 Stacie Centrala - Grup 5+7.
- Dn 12", Pn 20 Stacie Centrala - Grup 6.

Obiectivul Staciei Centrale este preluarea gazelor din conductele magistrale Craiova si Jitaru si injectia lor in Depozitul Ghercesti pe durata verii, respectiv extractia, comprimarea si uscarea gazelor din Depozit si livrarea lor in conductele magistrale Craiova si Jitaru pe durata iernii.

2.6.2.3. Descrierea echipamentelor si a instalatiilor

Manifoldul de Intrare lesire Conducte Magistrale

Manifoldul de Intrare lesire al Conductelor Magistrale este un ansamblu de conducte si robineti care realizeaza configurarea Statiei pentru unul din urmatoarele scenarii de operare:

- Preluarea gazelor din directia Craiova si Jitaru, simultan sau individual, in vederea injectiei in Depozit.
- Dirijarea gazelor extrase din depozit in directia Craiova si Jitaru, simultan sau individual.

Manifoldul de Intrare lesire este prevazut cu urmatoarele echipamente si instrumente:

- Imbinari electroizolante, pentru izolarea electrica a Statiei fata de conductele magistrale 24" Pn 25 Craiova, si 24" Pn50 Jitaru.
- Robineti manuali de izolare si blinde ochelar la interfata intre conductele magistrale care sunt proiectate dupa „ANRE - Norme Tehnice pentru Proiectarea, Executia si Exploatarea Sistemelor de Alimentare cu Gaze Naturale” si instalatiiile de suprafata aferente Statiei Centrale Ghercesti care sunt proiectate dupa HG 123/2015 (PED 2014/68/EU).
- Blinde ochelar la schimbarea specificatiei claselor de conducte, pentru facilitarea efectuarii testelor de presiune periodice.
- Robineti de configurare cu actionare electrica MOV-001, MOV-002 prin intermediul carora fluxul de gaze extrase si uscate in Unitatile de Uscare noi se poate dirija fie catre directia Jitaru, fie catre directia Craiova.
- Robinetul de configurare cu actionare electrica MOV-044 prin intermediul caruia se poate opri fluxul de gaze extrase sau injectate in/din directia Craiova.
- Robineti de avarie cu actionare pneumatica SDV-001, SDV-002A (noi), si SDV-002B (existent) care izoleaza automat Stacia Centrala in cazul declansarii ESD/PSD/USD.
- 3 buc. traductoare de presiune PIT-002-A/B/C conectate in sistem doi-din-trei pentru oprirea de avarie a Statiei Centrale la detectarea presiunilor anormal de mari sau anormal de mici in directia Craiova, prevenind operarea supapelor de siguranta.
- Traductor de presiune PIT-001 pentru oprirea de avarie a Statiei Centrale la detectarea presiunilor anormal de mari sau anormal de mici in directia Jitaru.
- Traductoare de temperatura TIT-001, si TIT-002 pentru monitorizarea temperaturii in conductele magistrale Jitaru, respectiv Craiova.
- Supape de siguranta PSV-001-A/B pentru protectia finala la suprapresiune a conductei magistrale in directia Craiova.

Filtrele Separatoare Directia Jitaru

Filtrele Separatoare VS-01-A/B sunt recipiente sub presiune destinate separarii dopurilor si picaturilor de lichid sau particulelor fine de solide inainte de introducerea gazelor in Stacia de Masura Fisicala.

Stacia Centrala dispune de doua Filtre Separatoare, unul activ si unul de rezerva.

Parametrii de operare si proiectare ai unui Filtru Separator sunt:

- | | |
|-----------------------------|--|
| • Tip: | Filtru coalescer in doua trepte. |
| • Standardul de proiectare: | SR EN 13445. |
| • Diametrul: | 1.8 m vasul superior.
1.0 m vasul inferior. |
| • Lungimea: | 5.4 m T/T. |

- Presiunea de proiectare: 50 barg.
- Temperatura de proiectare: -29 ... 80 °C.
- Presiunea de operare: 14 ... 45 barg.
- Temperatura de operare: 2 ... 25 °C.
- Debit gaze: 5 mil Sm³/zi la 14 barg.
- Dop lichid: maxim 4 m³.
- Eficienta: > 3 micron.

Fiecare Filtru Separator este prevazut cu urmatoarele echipamente si instrumente:

- Robineti de izolare cu actionare electrica MOV-004, si MOV-005 instalati pe intrarea respectiv iesirea gazelor in/din Filtru Separator.
- Ansamblu de depresurizare automata compus din robinetul de depresurizare cu actionare pneumatica BDV-002, orificiul de restrictie RO-002, si robinetii de izolare RB-019 si RB-020, pentru depresurizarea automata a filtrului in caz de avarie.
- Ansamblu de depresurizare manuala compus din robinetii RB-021/022, si RV-023, pentru dirijarea gazului catre Compresorul de Recuperare.
- Ansamblu de drenaj manual compus din robineti de drenaj RA-035/045, robineti de scurgere a presiunii RB-034/044, blinde ochelar si robineti de izolare RB-033/043, pentru drenarea manuala a filtrului in vederea efectuarii lucrarilor de intretinere sau reparatii.
- Ansamblu de drenaj automat compus din traductorul de nivel LIT-001/004, controller LIC-001/004, si robinet de reglare nivel LV-001/004, pentru drenarea automata a Filtrului in Rezervorul de Scurgeri.
- Traductor de nivel maxim maximorum LSHH-002/005, care opreste Statia Centrala in situatia in care sistemele de control LIT/LIC/LV-001/004 sunt defecte, prevenind astfel patrunderea lichidului in Statia de Masura Fisicala din aval.
- Traductor de nivel minim minimorum LSLL-003/006, care inchid robinetii de avarie SDV-003/006 in situatia in care sistemele de control LIT/LIC/LV-001/004 sunt defecte, prevenind astfel trecerea gazelor catre Rezervorul de Scurgeri din aval.
- Traductor de presiune differentiala PDT-004, pentru alarmarea in cazul depasirii presiunii differentiale maxime admisibile pe filtru.
- Traductor de presiune PIT-003, si manometru PI-003 pentru monitorizarea presiunii in vas.
- Supapa de siguranta PSV-002 pentru protectia finala la suprapresiune.

Statia de Masura Fisicala Directia Jitatu

Statia de Masura Fisicala Directia Jitatu indeplineste urmatoarele functii:

- Masura fisicala a cantitatilor de gaze atat la pe durata ciclului de injectie cat si pe durata ciclului de extractie.
- Monitorizarea punctului de roua al apei si alarmarea la depasirea limitei admise.
- Monitorizarea punctului de roua al hidrocarburilor si alarmarea la depasirea limitei admise.

Statia de Masura Fisicala este prevazuta cu urmatoarele echipamente si instrumente:

- Robineti de configurare cu actionare electrica MOV-036/037/038/039 prin intermediul carora se configura Statia de Masura fie pentru ciclul de injectie, fie pentru ciclul de extractie.

- 3 buc. linii de masura de masura a debitului de gaze, cu capacitatea nominala de 2.5 milioane Sm³/zi fiecare (3 x 50%), fiecare linie fiind compusa din:
 - Robineti de izolare MOV-006/009, blinde ochelar si robineti de aerisire pentru izolarea pozitiva a a liniei de masura.
 - Contor principal FIT-002, de tip ultrasonic cu 8 cai, cu corectie de presiune si temperatura, in configuratie conforma cu clasa 0.5 OMIL R137.
 - Contor de verificare FIT-001, de tip ultrasonic cu 6 cai, cu corectie de presiune si temperatura, in configuratie conforma cu clasa 0.5 OMIL R137.
 - Ansamblu de depresurizare manuala compus din robinet de izolare RB-335 si robinet de depresurizare RV-336.
 - Ansamblu de drenaj manual compus din robinet de izolare RB-057 si robinet de depresurizare RV-059.
- linie de verificare, cu capacitatea nominala de 2.5 milioane Sm³/zi, compusa din:
 - Robineti de izolare MOV-007-A/B/C si MOV-009D, blinde ochelar si robineti de aerisire pentru izolarea pozitiva a a liniei de masura.
 - Contor principal FIT-003, de tip cu turbina, cu corectie de presiune si temperatura.
 - Ansamblu de depresurizare manuala compus din robinet de izolare RB-335D si robinet de depresurizare RV-336D.
 - Ansamblu de drenaj manual compus din robinet de izolare RB-057D si robinet de depresurizare RV-059D.
 - Cromatograf de gaze AI-001.
 - Analizor de punct de roua al apei AI-002.
 - Analizor de punct de roua al hidrocarburilor AI-003.

Statia de Reglare Directia Jitaru

Statia de Reglare Directia Jitaru indeplineste urmatoarele functii:

- Permite controlul debitului de gaze injectat in zacamant din directia Jitaru.
- Permite injectia simultana a gazelor din ambele surse, respectiv conducta 24" Pn 25 Craiova si 24" Pn 50 Jitaru, care functioneaza la presiuni diferite.
- Realizeaza protectia la suprapresiune a colectoarelor si Grupurilor de Sonde 1, 2, 3, 5, 6, si 7.
- Statia de Reglare este prevazuta cu urmatoarele echipamente si instrumente:
 - 2 linii de reglare a debitului de gaze, cu capacitatea nominala de 5 milioane Sm³/zi fiecare (2 x 100%), fiecare linie fiind compusa din:
 - Robineti de izolare MOV-010/011, blinde ochelar si robineti de aerisire pentru izolarea pozitiva a a liniei de reglare.
 - Bucla de reglare a debitului compusa din traductor de debit FIT-004 de tip ultrasonic cu corectie de presiune si temperatura, controler de debit FIC-004 si robinet de reglare FV-004.
 - Traductor de presiune PIT-005 si controler de presiune PIC-005, pentru suprascrierea semnalului de debit in cazul in care presiunea de injectie depaseste limita maxima pre-setata.
 - Traductor de presiune PIT-053 si controler de presiune PIC-053, pentru controlul presiunii pe Statia de Uscare a Gazelor pe durata ciclului de extractie.
 - Ansamblu de depresurizare manuala compus din robinet de izolare RB-066 si robinet de depresurizare RV-067.

- Manometru PI-006 pentru indicarea locala a presiunii reglate.
- Linie de ocolire, prevazuta cu robinet MOV-012.
- 3 traductoare de presiune PIT-007-A/B/C conectate in sistem doi-din-trei pentru oprirea de avarie a Statiei Centrale la detectarea presiunilor anormal de mari sau anormal de mici in colectorul de injectie, prevenind operarea supapelor de siguranta.
- Supape de siguranta PSV-003-A/B pentru protectia finala la suprapresiune a colectorului de injectie si a Grupurilor de Sonde.
- Ansamblu de depresurizare automata compus din robinetul de depresurizare cu actionare pneumatica BDV-004, orificiul de restrictie RO-004, si robinetii de izolare RB-070 si RB-072, pentru depresurizarea automata a colectorului de injectie.

Colectoarele Grupurilor de Sonde

Stacia Centrala Ghercesti este conectata la Grupurile de Sonde 1, 2, 3, 5, 6, si 7 prin intermediul a 4 colectoare injectie/extractie, dupa cum urmeaza:

- Colector Dn 18”, Pn 20 Stacio Centrala - Grup 2.
- Colector Dn 24”, Pn 20 Stacio Centrala - Grup 1+3
- Colector Dn 24”, Pn 20 Stacio Centrala - Grup 5+7
- Colector Dn 12”, Pn 20 Stacio Centrala - Grup 6

Toate aceste 4 colectoare sunt conectate in interiorul Statiei Centrale printr-un colector comun de 32” din care isi iau aspiratia compresoarele Modulului M1 pe durata ciclului de extractie. Pe durata ciclului de injectie acelasi colector de 32” cumuleaza gazele din directia Craiova si Jitariu si le distribuie mai departe catre Grupurile de Sonde.

Cele 4 colectoare de injectie/extractie sunt prevazute cu urmatoarea instrumentatie:

- Colector Dn 18”, Pn 20 Stacio Centrala - Grup 2
 - Traductor PIT-008 pentru monitorizarea presiunii in colector.
 - Traductor TIT-003 pentru monitorizarea temperaturii in colector.
 - Robinet de avarie cu actionare pneumatica SDV-005, pentru izolarea colectorului in cazul declansarii ESD/PSD.
- Colector Dn 24”, Pn 20 Stacio Centrala - Grup 1+3
 - Traductor PIT-009 pentru monitorizarea presiunii in colector.
 - Traductor TIT-004 pentru monitorizarea temperaturii in colector.
 - Robinet de avarie cu actionare pneumatica SDV-006, pentru izolarea colectorului in cazul declansarii ESD/PSD.
- Colector Dn 24”, Pn 20 Stacio Centrala - Grup 5+7
 - Traductor PIT-010 pentru monitorizarea presiunii in colector.
 - Traductor TIT-005 pentru monitorizarea temperaturii in colector.
 - Robinet de avarie cu actionare pneumatica SDV-007, pentru izolarea colectorului in cazul declansarii ESD/PSD.
- Colector Dn 12”, Pn 20 Stacio Centrala - Grup 6
 - Traductor PIT-011 pentru monitorizarea presiunii in colector.
 - Traductor TIT-006 pentru monitorizarea temperaturii in colector.
 - Robinet de avarie cu actionare pneumatica SDV-008, pentru izolarea colectorului in cazul declansarii ESD/PSD.

- Ansamblu de depresurizare automata compus din robinetul de depresurizare cu actionare pneumatica BDV-006, orificiu de restrictie RO-006, si robinetii de izolare RB-084 si RB-086, pentru depresurizarea automata a colectorului de 32”.

Separatoarele de Intrare

Separatoarele de Intrare VS-02-A/B/C sunt recipiente sub presiune destinate separarii dopurilor si picaturilor de lichid sau particulelor fine de solide inainte de introducerea gazelor in aspiratia compresoarelor Modulului M1.

Statia Centrala dispune de trei Separatoare de Intrare operand in paralel.

Parametrii de operare si proiectare ai unui Separator sunt:

- | | |
|------------------------------|--|
| • Tip: | Filtru coalescer in doua trepte. |
| • Standardul de proiectare: | SR EN 13445. |
| • Diametrul: | 1.8 m vasul superior.
1.0 m vasul inferior. |
| • Lungimea: | 5.4 m T/T. |
| • Presiunea de proiectare: | 25 barg. |
| • Temperatura de proiectare: | -29 ... 80 °C. |
| • Presiunea de operare: | 5 ... 13 barg. |
| • Temperatura de operare: | 5 ... 10 °C. |
| • Debit gaze: | 1.7 mil Sm ³ /zi la 5 barg. |
| • Dop lichid: | maxim 4 m ³ . |
| • Eficienta: | > 1 micron. |

Fiecare Separator este prevazut cu urmatoarele echipamente si instrumente:

- Robinet de avarie cu actionare pneumatica SDV-009 montat pe linia de intrare in Separator, pentru izolarea vasului in cazul declansarii ESD/PSD/USD.
- Robinet de izolare cu actionare electrica MOV-019, si MOV-005 instalat pe linia de iesire a gazelor din Separator.
- Ansamblu de depresurizare automata compus din robinetul de depresurizare cu actionare pneumatica BDV-007, orificiu de restrictie RO-007, si robinetii de izolare RB-098 si RB-099, pentru depresurizarea automata a separatorului in caz de avarie.
- Ansamblu de depresurizare manuala compus din robineti RB-100/101, si RV-102, pentru dirijarea gazului catre Compresorul de Recuperare.
- Ansamblu de drenaj manual compus din robineti de drenaj RA-113/123, robineti de scurgere a presiunii RB-112/122, blinde ochelar si robineti de izolare RB-111/121, pentru drenarea manuala a separatorului in vederea efectuarii lucrarilor de intretinere sau reparatii.
- Ansamblu de drenaj automat compus din traductorul de nivel LIT-007/010, controller LIC-007/010, si robinet de reglare nivel LV-007/010, pentru drenarea automata a separatorului in Rezervorul de Scurgeri.
- Traductor de nivel maxim maximorum LSHH-008/011, care opreste Statia Centrala in situatia in care sistemele de control LIT/LIC/LV-007/010 sunt defecte, prevenind astfel patrunderea lichidului in compresoarele Modulului M1 din aval.
- Traductor de nivel minim minimorum LSLL-009/012, care inchid robinetii de avarie SDV-010/011 in situatia in care sistemele de control LIT/LIC/LV-007/010 sunt defecte, prevenind astfel trecerea gazelor catre Rezervorul de Scurgeri din aval.

- Traductor de presiune diferențiala PDT-013, pentru alarmarea în cazul depășirii presiunii diferențiale maxime admisibile pe separator.
- Traductor de presiune PIT-012, și manometru PI-012 pentru monitorizarea presiunii în vas.
- Supapa de siguranta PSV-004 pentru protecția finală la suprapresiune.

Colectorul de Aspiratie al Modulului M1 de Comprimare

Gazele filtrate de la ieșirea Separatoarelor de Intrare sunt dirijate către aspirația compresoarelor Modulului M1 prin intermediul colectorului de aspirație. Acest colector este prevăzut cu următoarele echipamente:

- Bucă de reglare instalată pentru menținerea presiunii în aspirația compresoarelor Modulului M1 sub limita maxima admisibilă. Acest control poate fi necesar la începutul ciclului de extractie, la funcționarea cu debite mici de gaze, sau la pornirea unei Unități de Comprimare, cand presiunea în depozit respectiv în aspirația compresoarelor este maxima. Bucă de reglare este compusă din două linii de reglare, una activă și o rezerva, fiecare alcătuită din:
 - Traductor de presiune PIT-014.
 - Controler de presiune PIC-014.
 - Robinet de reglare presiune PV-018.
- Robinet de by-pass, MOV-020 care ocolește robinetii de reglare în cazul în care presiunea în amonte devine mai mică decât presiunea maxima admisibilă în aspirația compresoarelor și controlul presiunii nu mai este necesar
- Traductor de presiune PIT-067 pentru monitorizarea presiunii în aspirație
- Manometru PI-068 pentru indicarea locală a presiunii
- Ansamblu de depresurizare automata compus din robinetul de depresurizare cu acționare pneumatică BDV-008, orificiul de restricție RO-008, și robinetii de izolare RB-132 și RB-134, pentru depresurizarea automata a colectorului în caz de avarie
- Ansamblu de drenaj manual compus din robinetul de drenaj RV-141, robinetul de scurgere a presiunii RB-140, blinda ochelar și robinetul de izolare RB-139, pentru drenarea manuală a colectorului în vederea efectuării lucrărilor de întreținere sau reparării
- Robineti de izolare a Unitatilor de Comprimare MOV-021-A/B/C, robinetii de scurgere a presiunii RB-138-A/B/C, și blindele ochelar care asigură izolare pozitiva a Unitatilor de Comprimare vederea efectuării lucrărilor de întreținere sau reparării

Modulul M1 de Comprimare

Din colectorul de aspirație gazul este dirijat în aspirația a 3 Unități de Comprimare identice, fiecare având următorii parametrii de operare (la limita furniturii):

- Presiunea de aspirație: 5 ... 13 barg.
- Temperatura de aspirație: +10 °C.
- Presiunea de refuzare: 15. ... 25 barg.
- Temperatura de refuzare: maxim +35 °C.
- Debitul de gaze: 600 000 – 2 500 000 Sm³/zi.

Compressoarele sunt de tip alternativ cu piston, într-o treaptă, iar motoarele de antrenare sunt de tip termic cu piston și aprindere prin scanteie, având drept carburant gazul natural.

Instalatiile din Aspiratia Compresoarelor

Instalatiile din aspiratie au drept scop filtrarea si distributia gazului spre aspiratia compresorului, si sunt alcătuite din:

- Scruberul de Aspiratie VS-03, care are drept scop eliminarea impuritatilor solide si lichide din fluxul de gaze care eventual au trecut de Separatoarele de Intrare instalate in amonte. Parametri de operare si proiectare sunt:

Tip:	Separator vertical bifazic, cu demister.
Diametrul:	1.6 m.
Inaltime, T/T:	4.8 m.
Presiunea de operare:	5 ... 13 barg.
Temperatura de operare:	5 ... 50 °C.
Presiunea de proiectare:	29 barg
Temperatura de proiectare:	-29 ... 120 °C.
Debitul de gaze:	1.7 mil. Sm ³ /zi.

- Butelia Antipulsatoare Aspiratie, care are drept scop reducerea pulsatiilor de presiune inerente functionarii compresoarelor alternative cu piston
- 1 buc. x 20" robinet cu actionare pneumatica POV-501, pentru inchiderea aspiratiei compresorului, in conditii normale de operare sau la avarie
- 1 buc. x 2" robinet cu actionare pneumatica POV-502, pentru presurizarea treptata a Unitatii.
- 1 buc. x 20" filtru temporar CK-501, folosit in timpul punerii in functiune a Unitatii pentru a impiedica patrunderea in compresor a posibilelor impuritati solide (bavuri metalice, resturi de electrozi, etc.) ramase in conducta in timpul operatiilor de asamblare a instalatiei

Compressoarele de Gaze

Compresorul de gaze are drept scop cresterea presiunii gazului de la 5 ... 13 barg corespunzatoare presiunii de aspiratie, la 15 ... 25 barg corespunzatoare presiunii de refulare. Compresorul este de tip cu piston, si este specificat dupa SR EN ISO 13631:2003 "Industriile petroliului si gazelor naturale. Grupuri de compresoare cu piston pentru gaze".

Cilindrul compresorului sunt prevazuti cu buzunare reglabile si ridicatoare de supape, pentru reglarea debitului si acomodarea variatiilor in presiunea de aspiratie.

Motoarele Compressoarelor

Compresorul este antrenat de un motor termic, cu piston, cu aprindere prin scanteie, care foloseste drept combustibil gazul natural.

Cosuri evacuare gaze Compressoare

Pentru evacuarea gazelor de ardere de la motoarele compresoarelor, in exteriorul halei compresoarelor s-au prevazut, pentru fiecare compressor cate un cos de esapament, cilindric, vertical, sustinut pe structura metalica, cu diametrul de 600 mm si inaltimea de 16,13 m masurata de la nivelul solului.

Instalatiile din Refularea Compressoarelor

Instalatiile din refularea compresoarelor au drept scop racirea si filtrarea gazului, si sunt alcătuite din:

- Butelia Antipulsatoare Refulare, care are drept scop reducerea pulsatiilor de presiune inerente functionarii compresoarelor alternative cu piston.

- Racitor gaze/aer AC-04, care are drept scop racirea gazului dupa comprimare. Parametri de operare si proiectare ai Racitorului sunt:

Tip:	Racitor fortat cu aer.
Standard:	SR EN 13445, Api Std. 661
Presiunea de proiectare:	29 barg
Temperatura de proiectare:	-29 ... 200 °C.
Presiunea de operare:	15 ... 25 barg.
Temperatura intrare gaz:	maximum 150 °C.
Temperatura iesire gaz:	maximum 35 °C la 25 °C ambient.
Caderea de presiune:	maximum 0.3 bar
Sarcina termica:	3100 kW.
Debitul de gaze:	1.7 mil. Sm ³ /zi.

- Scruberul de Refulare VS-04, care are drept scop eliminarea urmelor de ulei si apa din fluxul de gaze. Parametri de operare si proiectare sunt:

Tip:	Filtru coalescer.
Diametrul:	1.3 m.
Inaltime, T/T:	4.1 m.
Presiunea de operare:	15 ... 25 barg.
Temperatura de operare:	15 ... 50 °C.
Presiunea de proiectare:	29 barg
Temperatura de proiectare:	-29 ... 120 °C.
Debitul de gaze:	1.7 mil. Sm ³ /zi.
Eficienta:	99%, 1 micron.

Colectoarele de Refulare ale Modulului M1 de Comprimare

Gazele refulate de cele trei Unitati de Comprimare ale Modulului M1 pot fi dirijate catre unul din urmatoarele colectoare, individual sau simultan:

- Colectorul de intrare in Statia de Uscare directia Craiova.
- Colectorul de aspiratie al Modulului M2.

Acste colectoare sunt prevazute cu urmatoarele echipamente si instrumentatie:

- 3 buc. traductoare de presiune PIT-015-A/B/C conectate in sistem doi-din-trei pentru oprirea de avarie a compresoarelor Modulului M1 la detectarea presiunilor anormal de mari in directia Craiova, prevenind operarea supapelor de siguranta.
- Traductor de temperatura TIT-007 pentru monitorizarea temperaturii la intrarea in Unitatea de Uscare.
- Traductoar de presiune PIT-069 si manometru PI-070 pentru monitorizarea presiunii in colectorul de aspiratie al Modulului M1.
- Supape de siguranta PSV-005-A/B pentru protectia finala la suprapresiune a instalatiilor din aval.
- Ansamblu de depresurizare automata a colectorului de intrare al Statiei de Uscare directia Craiova compus din robinetul de depresurizare cu actionare pneumatica BDV-009, orificiul de restrictie RO-009, si robinetii de izolare RB-152 si RB-154.
- Ansamblu de depresurizare automata a colectorului de aspiratie al Modulului M2 compus din robinetul de depresurizare cu actionare pneumatica BDV-010, orificiul de restrictie RO-010, si robinetii de izolare RB-159 si RB-161.

- Bucla de control a presiunii de refulare prin recirculare, compusa din traductorul de presiune PIT-056, controlerul PIC-056 si robinetul de reglare PV-056, pentru a facilita introducerea in sarcina si sincronizarea functionarii compresoarelor Modulelor M1 si M2.

Modulul M2 de Comprimare

Din colectorul de aspiratie al Modulului M2 gazul este dirijat in aspiratia a 3 Unitati de Comprimare identice, fiecare avand urmatorii parametrii de operare (la limita furniturii):

- Presiunea de aspiratie: 19 barg.
- Temperatura de aspiratie: +35 °C.
- Presiunea de refulare: 25. ... 45 barg.
- Temperatura de refulare: maxim +35 °C.
- Debitul de gaze: 1 670 000 – 2 000 000 Sm³/zi..

Compressoarele sunt de tip alternativ cu piston, intr-o treapta, iar motoarele de antrenare sunt de tip termic cu piston si aprindere prin scanteie, avand drept carburant gazul natural.

Instalatiile din Aspiratia Compressoarelor

Instalatiile din aspiratie au drept scop filtrarea si distributia gazului spre aspiratia compresorului, si sunt alcătuite din:

- Scruberul de Aspiratie VS-05, care are drept scop eliminarea impuritatilor solide si lichide din fluxul de gaze care eventual au trecut de Separatoarele de Intrare instalate in amonte. Parametri de operare si proiectare sunt:
 - Tip: Separator vertical bifazic, cu demister.
 - Diametrul: 1.3 m.
 - Inaltime, T/T: 4.0 m.
 - Presiunea de operare: 19 barg.
 - Temperatura de operare: 35 °C.
 - Presiunea de proiectare: 50 barg
 - Temperatura de proiectare: -29 ... 120 °C.
 - Debitul de gaze: 1.7 mil. Sm³/zi.
- Butelia Antipulsatoare Aspiratie, care are drept scop reducerea pulsatiilor de presiune inerente functionarii compresoarelor alternative cu piston.
- 1 buc. x 20" robinet cu actionare pneumatica POV-601, pentru inchiderea aspiratiei compresorului, in conditii normale de operare sau la avarie.
- 1 buc. x 2" robinet cu actionare pneumatica POV-602, pentru presurizarea treptata a Unitatii.
- 1 buc. x 20" filtru temporar CK-601, folosit in timpul punerii in functiune a Unitatii pentru a impiedica patrunderea in compresor a posibilelor impuritati solide (bavuri metalice, resturi de electrozi, etc.) ramase in conducta in timpul operatiilor de asamblare a instalatiei.

Compressoarele de Gaze

Compresorul de gaze are drept scop cresterea presiunii gazului de la 19 barg corespunzatoare presiunii de aspiratie, la 25 ... 46 barg corespunzatoare presiunii de refulare. Compresorul este de tip cu piston, si este specificat dupa SR EN ISO 13631:2003 “Industriile petroliului si gazelor naturale. Grupuri de compresoare cu piston pentru gaze”.

Cilindrii compresorului sunt prevazuti cu buzunare reglabile si ridicatoare de supape, pentru reglarea debitului si acomodarea variatiilor in presiunea de aspiratie.

Motoarele Compresoarelor

Compresorul este antrenat de un motor termic, cu piston, cu aprindere prin scanteie, care foloseste drept combustibil gazul natural.

Cosuri evacuare gaze Compresoare

Pentru evacuarea gazelor de ardere de la motoarele compresoarelor, in exteriorul halei compresoarelor s-au prevazut, pentru fiecare compresor cate un cos de esapament, cilindric, vertical, sustinut pe structura metalica cu Diametrul de 600 mm si Inaltimea de 16,13 m de la nivelul solului.

Instalatiile din Refularea Compresoarelor

Instalatiile din refularea compresoarelor au drept scop racirea si filtrarea gazului, si sunt alcătuite din:

- Butelia Antipulsatoare Refulare, care are drept scop reducerea pulsatiilor de presiune inherente functionarii compresoarelor alternative cu piston.
- Racitor gaze/aer AC-05, care are drept scop racirea gazului dupa comprimare. Parametri de operare si proiectare ai Racitorului sunt:

Tip:	Racitor fortat cu aer.
Standard:	SR EN 13445, Api Std. 661
Presiunea de proiectare:	50 barg
Temperatura de proiectare:	-29 ... 200 °C.
Presiunea de operare:	25 ... 46 barg.
Temperatura intrare gaz:	maximum 150 °C.
Temperatura iesire gaz:	maximum 35 °C la 25 °C ambient.
Caderea de presiune:	maximum 0.3 bar
Sarcina termica:	1800 kW.
Debitul de gaze:	1.7 mil. Sm ³ /zi.

- Scruberul de Refulare VS-06, care are drept scop eliminarea urmelor de ulei si apa din fluxul de gaze. Parametri de operare si proiectare sunt:

Tip:	Filtru coalescer.
Diametrul:	1.2 m.
Inaltime, T/T:	4.0 m.
Presiunea de operare:	15 ... 50 barg.
Temperatura de operare:	15 ... 50 °C.
Presiunea de proiectare:	50 barg
Temperatura de proiectare:	-29 ... 120 °C.
Debitul de gaze:	1.7 mil. Sm ³ /zi.
Eficienta:	99%, 1 micron.

Colectorul de Refulare al Modulului M2 de Comprimare

Gazele refulate de cele trei Unitati de Comprimare ale Modulului M2 sunt dirigate catre colectorul de refulare si mai departe catre Separatoarele de Intrare SUG.

Colectorul este prevazut cu urmatoarele echipamente si instrumentatie:

- Traductor de presiune PIT-071 si manometru PI-072 pentru monitorizarea presiunii in colector.

- Ansamblu de depresurizare automata a colectorului compus din robinetul de depresurizare cu actionare pneumatica BDV-011, orificiu de restrictie RO-011, si robinetii de izolare RB-168 si RB-170.
- Ansamblu de depresurizare manuala catre compresorul de recuperare compus din robinetii de izolare RB-171 si RV-172.
- Ansamblu de drenaj compus din robinetii de izolare RB-173 si RV-175.
- Bucla de control a presiunii de refulare prin recirculare, compusa din traductorul de presiune PIT-057, controlerul PIC-057 si robinetul de reglare PV-057, pentru a facilita introducerea in sarcina si sincronizarea functionarii compresoarelor Modulelor M1 si M2.

Separatoarele de Intrare SUG

Separatoarele de Intrare SUG, VS-07-A/B/C sunt recipiente sub presiune destinate separarii picaturilor de lichid sau particulelor fine de solide inainte de introducerea gazelor in Unitatile de Uscare noi.

Stacia Centrala dispune de trei Separatoare de Intrare SUG operand in paralel, cu capacitatea de 50% fiecare. Parametrii de operare si proiectare ai unui Separator sunt:

• Tip:	Filtru coalescer in doua trepte.
• Standardul de proiectare:	SR EN 13445.
• Diametrul:	1.5 m.
• Inaltimea:	4.5 m T/T.
• Presiunea de proiectare:	50 barg.
• Temperatura de proiectare:	-29 ... 80 °C.
• Presiunea de operare:	20 ... 45 barg.
• Temperatura de operare:	15 ... 48 °C.
• Debit gaze:	2.5 mil Sm ³ /zi.
• Eficienta:	99%, > 1 micron.
• Izolatia:	50 mm fibra minerala.

Fiecare Separator este prevazut cu urmatoarele echipamente si instrumente:

- Robineti de izolare intrare/iesire cu actionare electrica MOV-041, respectiv MOV-042.
- Ansamblu de depresurizare manuala compus din robinetii RB-349, si RV-350, pentru dirijarea gazului catre cos, respectiv RB-351, si RV-352 pentru dirijarea gazului catre Compresorul de Recuperare.
- Ansamblu de drenaj manual a compartimentului superior compus din robineti de drenaj RV-354, si robineti de izolare RB-353/355, pentru drenarea manuala a separatorului in vederea efectuarii lucrarilor de intretinere sau reparatii.
- Ansamblu de drenaj automat compus din traductorul de nivel LIT-026, controler LIC-026, si robinet de reglare nivel LV-026, pentru drenarea automata a separatorului in Rezervorul de Scurgeri.
- Traductor de nivel maxim maximorum LSHH-027, care alarmeaza in situatia in care sistemele de control LIT/LIC/LV-026 sunt defecte.
- Traductor de nivel minim minimorum LSLL-028, care inchid robinetii de avarie SDV-018 in situatia in care sistemele de control LIT/LIC/LV-007/026 sunt defecte, prevenind astfel trecerea gazelor catre Rezervorul de Scurgeri din aval.
- Traductor de nivel maxim LSH-029, care alarmeaza in situatia in care se acumuleaza lichid in compartimentul superior.

- Traductor de presiune diferențiala PDT-059, pentru alarmarea în cazul depășirii presiunii diferențiale maxime admisibile pe separator.
- Manometru PI-058 pentru monitorizarea presiunii în vas.
- Supapa de siguranta PSV-018 pentru protecția finală la suprapresiune.

Separatoarele sunt prevazute și cu:

- Ansamblu de depresurizare automata compus din robinetul de depresurizare cu acționare pneumatică BDV-001, orificiul de restricție RO-001, și robinetii de izolare RB-361 și RB362, pentru depresurizarea automata a Separatoarelor în caz de avarie.
- Robinet de by-pass cu acționare electrică MOV-043.
- Izolație termică și insuflare electrică.

Stațiile de Uscare Directia Jitariu

În total se vor instala un număr de două Unități de Uscare identice, care vor funcționa în paralel. Parametrii principali de proiectare și operare aferenți Unităților de Uscare sunt:

- Presiunea de proiectare: 50 barg.
- Temperatura de proiectare: -29 ... 80 °C.
- Presiunea de operare: 20 ... 45 barg.
- Temperatura de operare: 15 ... 48 °C.
- Debit de gaze: 0.25 ... 2.5 milioane Sm³/zi fiecare Unitate.
- Punct de rouă apă: < -15 °C la presiunea de operare.

Cele două Unități de Uscare vor funcționa numai pe durata ciclului de extractie, fie o singură Unitate, fie ambele Unități conectate în paralel.

Fiecare Unitate de Uscare va cuprinde:

- Coloana de uscare (absorber);
- Instalația de regenerare a glicolului compusa din:
- Coloana de stripare;
- Coloana de regenerare;
- Refierbator cu camera de ardere;
- Arzator gaze combustibile;
- Separator glicol;
- Vas tampon glicol regenerat;
- Filtri de glicol;
- Pompe;
- Schimbatoare de caldura glicol-glicol, glicol – gaz uscat;
- Skidurile instalației.
- Sistemul de automatizare și control.

Evacuarea gazelor de ardere din unitatea de uscare, se va realiza printr-un **Cos de evacuare** cilindric, vertical, cu Diametrul de 1000 mm și Înaltimea de 12 m.

Performanțele necesare pentru Unitatile de Uscare sunt:

- Punctul de rouă al apei: < -15 °C la presiunea de operare, pentru întreaga gama de debite.
- Caderea de presiune pe absorber: max. 0.2 bar.
- Consum electric specific, kWh/milion Sm³ gaz: 200 (la debitul maxim de gaz).
- Consum electric maxim, kW: maxim 50.

- Consum gaz combustibil, Sm³/h: 50 la pornire, 40 in operare normala.
- Consum aer instrumental, Sm³/h: 15.
- Pierderi tehnologice TEG, kg/milion Sm³ gaz: maxim 15.
- Cantitate TEG la prima umplere, m³: 25 (inclusiv rezerva 6 luni operare).
- Acuratete analizor punct de roua, %, +/-: 2.
- Concentratie TEG regenerat, %: minim 98.8.
- Puritate TEG prima umplere, %: minim 99.5.
- Emisii de gaze de ardere ale Unitatii, mg/Nm³: maxim 350 NOx
maxim 100 CO
maxim 5 particule solide
maxim 65.
- Emisii zgomot la limita Unitatii, dB(A):

INSTALATIILE TEHNOLOGICE ALE UTILITATILOR

Statia Centrala Ghercesti include urmatoarele instalatii tehnologice ale utilitatilor:

- Sistemul de Gaz Combustibil, care are drept scop filtrarea, incalzirea si reglarea presiunii gazului necesar functionarii Motoarelor Compresoarelor, a Unitatilor de Uscare, a Generatorului Electric pe gaz si a Centralei Termice.
- Sistemul de Recuperare Gaze, care are drept scop transferul gazelor din echipamente si conducte in colectoarele din amonte de Statie, gaze care altfel ar fi fost dirijate la Cos.
- Sistemul de Ulei Curat, care are drept scop stocarea si transferul uleiului necesar functionarii Motoarelor si Compresoarelor.
- Sistemul de Ulei Uzat, care are drept scop stocarea si transferul uleiului uzat care rezulta in urma efectuarii schimbului de ulei al Motoarelor si Compresoarelor.
- Sistemul de Cos, care are drept scop colectarea si dispersia in atmosfera in caz de avarie a zestreii de gaze a instalatiei.
- Sistemul de Scurgeri, care are drept scop colectarea si stocarea temporara a lichidelor separate in Filtre, Separatoare, si Scrubere.
- Sistemul de Aer Instrumental, care are drept scop producerea aerului instrumental necesar actionarii aparaturii pneumatice a Statiei Centrale, si a aerului utilitar necesar pornirii Motoarelor Compresoarelor.
- Sistemul de Apa de Incendiu, care are drept scop stocarea si distributia sub presiune a apei de incendiu catre centura de hidranti a Statiei.
- Sistemul de Antigel, care are drept scop prepararea, stocarea si distributia agentului de racire necesar Motoarelor si Compresoarelor.

Filtrele si Incalzitoarele de Gaz Combustibil

Statia Centrala este prevazuta cu un Sistemul de Gaz Combustibil, care are drept scop filtrarea, incalzirea si reglarea presiunii gazului necesar functionarii Motoarelor Compresoarelor, a Unitatilor de Uscare si a Centralei Termice.

Sistemul de Gaz Combustibil include urmatoarele echipamente:

- 2 buc. linii de intrare, prevazute cu robineti de izolare MOV-032 si MOV-033 si clapete de retinere care permit alimentarea sistemului fie cu gaz din aspiratia compresoarelor Modulului M1, in aval de Separatoarele de Intrare, fie din iesirea Unitatii de Uscare directia Craiova.

- 1 buc. linie de intrare, prevazuta cu robinet de izolare MOV-034 si clapeta de retinere care permite alimentarea directa a sistemului cu gaz din colectorul 24" Pn 20 Grup 5+7. Aceasta conexiune este folosita pentru la pornirea Statiei Centrale de la zero (black start-up).
- Traductor PIT-016 pentru monitorizarea presiunii la intrarea in Sistemul de Gaz Combustibil.
- Traductor TIT-008 pentru monitorizarea temperaturii la intrarea in Sistemul de Gaz Combustibil.
- 2 x 100% Filtre de Gaz CL-01-A/B, care sunt destinate filtrarii finale a gazului. Parametrii de operare si proiectare ai unui Filtru sunt:

Tip:	Cu cartus filtrant.
Standardul de proiectare:	SR EN 13445.
Diametrul:	0.7 m.
Inaltimea:	2.5 m T/T.
Presiunea de proiectare:	25 barg.
Temperatura de proiectare:	-29 ... 120 °C.
Presiunea de operare:	5 ... 24 barg.
Temperatura de operare:	2 ... 50 °C.
Debit gaze:	150 500 Sm ³ /zi.
Grad de filtrare:	3 micron.

Filtrele de Gaz sunt prevazute cu urmatoarele echipamente:

- Robinet de avarie de intrare SDV-012, blinda ochelar si robinet de aerisire RB-179 pentru izolarea pozitiva a echipamentului la efectuarea lucrarilor de intretinere si reparatii si pentru intreruperea fluxului de gaze combustibile in caz de avarie.
- Traductor de nivel maxim LSH-013, care alarmeaza in situatia in care se acumuleaza lichid in filtru.
- Traductor de presiune differentiala PDT-017 pentru monitorizarea presiunii diferențiale pe Filtru si alarmarea la atingerea valorii maxim admisibile.
- Manometru PI-064 pentru indicarea locala a presiunii.
- Ansamblu de depresurizare manuala compus din robineti RB-183, si RV-184, pentru dirijarea gazului catre cos, respectiv RB-185 si RV-186 pentru dirijarea gazului catre Compresorul de Recuperare.
- Ansamblu de drenaj manual compus de robinet de izolare RB-181, si robinet de scurgere RV-182, pentru drenarea manuala a Filtrului de lichidul acumulat.
- Supapa de siguranta 420-PSV-006 pentru protectia finala la suprapresiune.
- 2 x 100% Incalzitoare de Gaze HE-01, care sunt destinate incalzirii gazului pentru a preintampina aparitia fractiei lichide in echipamentele din aval. Parametrii de operare si proiectare ai unui Schimbator de Caldura sunt:

Tip:	Cu fascicul tubular.
Standardul de proiectare:	SR EN 13445.
Presiunea de proiectare:	Manta 6 barg.
Tuburi	25 barg.
Temperatura de proiectare:	-29 ... 120 °C.
Presiunea de operare:	Manta 4 barg ... 5 barg.
Tuburi	5 barg ... 24 barg.

Temperatura de operare: Intrare gaz: 10 °C.
Iesire gaz: 30 °C
Debit gaze: 150 000 Sm³/zi.
Puterea termica: 70 kW.
Izolatia: 50 mm fibra minerala.

Incalzitoarele de Gaze sunt prevazute cu urmatoarele echipamente:

- Robinet de izolare iesire MOV-035, clapeta de retinere, blinda ochelar.
- Traductor de presiune PIT-018 pentru monitorizarea presiunii in manta si inchiderea robinetului de avarie SDV-012 la depasirea presiunii maxime admisibile.
- Traductor de temperatura TIT-009, pentru monitorizarea temperaturii la iesirea din Incalzitor si oprirea de avarie la depasirea temperaturii maxime admisibile.
- Manometru PI-065 pentru indicarea locala a presiunii.
- Ansamblu de drenaj manual compus de robineti de izolare RB-313/314, si robineti de scurgere RV-315/316.
- Supapa de siguranta PSV-007 pentru protectia finala la suprapresiune.

Regulatoarele de Gaz Combustibil

Sistemul de Gaz Combustibil include 2 linii de reglare independente, una dedicata alimentarii motoarelor compresoarelor, cealalta dedicata alimentarii Centralei Termice, Generatorului Electric, si Unitatilor de Uscare.

- Linia de Alimentare a Motoarelor Compresoarelor;
- Linia de Alimentare a Centralei si Unitatilor de Uscare.

Compresorul de Recuperare Gaze

Sistemul de Recuperare a Gazelor este compus din doua retele de conducte cu structura arborescenta, una conectata la vasele si conductele de inalta presiune, una conectata la vasele si conductele de joasa presiune, si un compresor de gaze a carui refulare dirijata catre colectoarele care leaga Grupurile de Sonde de Statia Centrala.

Scopul acestui sistem este recuperarea gazelor care eventual ar fi fost evacuate in atmosfera prin intermediul Cosului de Gaze, ca parte a sechantei de depresurizare a instalatiilor necesara efectuarii operatiilor de intretinere sau reparatii, sau ca parte a sechantei de pornire a Unitatilor de Comprimare. Gazele astfel recuperate sunt dirijate inapoi in colectoarele Grup – Statia Centrala.

Sistemul de Recuperare a Gazelor se opereaza dupa cum urmeaza:

- Se deschid toti robinetii instalati in linia de refulare a Compresorului de Recuperare.
- Se deschide robinetul de pe linia de ocolire a Compresorului de Recuperare.
- Se izoleaza vasul sau unitatea de proces care va fi depresurizata.
- Se deschid treptat robinetii de depresurizare manuala aferenti vasului sau unitatii de proces care se depresurizeaza. Gazul va curge catre colectoarele grupurilor via reteaua arborescenta de joasa sau inalta presiune, mai apoi pe linia de ocolire a compresorului in colectorul de intrare/iesire de 32" respectiv in colectoarele Grupurilor. Presiunea in vasul sau unitatea de proces izolata va scade treptat pana la nivelul presiunii din colectoarele Grupurilor.
- Se deschid robinerii de aspiratie si refulare si se porneste Compresorul de Recuperare. Presiunea in vasul sau unitatea de proces va scadea pe masura ce compresorul goleste sistemul de gaz. La atingerea presiunii de 0 barg, compresorul se opreste automat.

Sistemul de Recuperare a Gazelor este compus din urmatoarele echipamente si instrumentatie:

- Compresorul de Recuperare, care are urmatorii parametrii de operare

Tip: Cu piston, in trei trepte.

Standard: SR EN 13631 / API Spec 11P.

Motor: Electric, < 100 kW.

Presiune aspiratie: 0 ... 5 barg.

Temperatura aspiratie: 10 ... 35 °C.

Presiune refulare: 10 ... 20 barg.

Temperatura dupa racire:< 50 °C.

Debit de gaze: > 7200 Sm³/zi.

- 3 buc. traductoare de presiune PIT-028-A/B/C conectate in sistem doi-din-trei pentru izolarea colectorului de inalta presiune prin intermediul SDV-015, prevenind operarea supapei de siguranta.
- Supapa de siguranta PSV-011 pentru protectia finala la suprapresiune a instalatiilor din aval.
- Bucla de reglare a presiunii in aspiratia Compresorului de Recuperare alcatauita din traductorul de presiune PIT-029, controlerul PIC-029 si robinetul de reglare PV-029, care este instalata pentru mentinerea Compresorului de Recuperare in interiorul anvelopei sale de operare.
- Traductor de presiune PIT-030 pentru oprirea automata a compresorului la atingerea presiunii de 0 barg in aspiratie.
- Debitmetre de gaze FQI-009 si FQI-010 pentru masurarea cantitatilor de gaze recuperate.

Sistemul de Ulei Curat

Sistemul are drept scop:

- Stocarea temporara si distributia uleiului curat necesar ungerii motoarelor si compresoarelor.
- Colectarea si stocarea temporara a uleiului uzat provenit de la carterele motoarelor si compresoarelor.

Sistemul de Ulei Curat se compune din urmatoarele echipamente:

- Rezervor Ulei Curat TA-01, de tip atmosferic, cu capacitatea de 10.8 m³. Acest rezervor asigura consumul curent de ulei al statiei de comprimare pentru o perioada de circa doua luni. Umplerea rezervorului se face din cisterna auto folosind pompa cisternei sau pompele de ulei ale statiei. Rezervorul de Ulei Curat are urmatorii parametrii de proiectare si operare:

Tip: Atmosferic.

Diametrul: 2.5 m

Inaltimea: 2.5 m

Capacitatea neta: 10.8 m³.

Izolatia: 50 mm fibra minerala

- 2 buc. Pompe de Ulei Curat PC-01-A/B, de tip cu roti dintate, cu capacitatea de 3 m³/h fiecare. Aceste pompe aspira din Rezervorul de Ulei Curat si refuleaza fie direct in carterele motoarelor si compresoarelor, fie in Rezervorul Tampon de Ulei Curat.

- 2 buc. Filtre de Ulei Curat CK-01-A/B, cu capacitatea de $3 \text{ m}^3/\text{h}$ fiecare, care asigura un grad de filtrare a uleiului curat de 15 micron.

Rezervorul Tampon de Ulei Curat

Rezervorul Tampon de Ulei Curat asigura, prin curgere gravitationala continua, compensarea consumului de ulei al motoarelor si cilindrilor compresoarelor. Refacerea nivelului de ulei din rezervorul tampon se face saptamanal, cu ajutorul pompelor de ulei curat descrise mai sus.

Rezervorul Tampon de Ulei Curat are urmatorii parametrii de proiectare si operare:

Tip:	Atmosferic.
Diametrul:	1.4 m
Inaltimea:	1.4 m
Capacitatea neta:	1.8 m^3 .
Izolatia:	50 mm fibra minerala

Sistemul de Ulei Uzat

Sistemul are drept scop stocarea temporara a uleiului scurs din carterele motoarelor si compresoarelor, la efectuarea schimbului de ulei.

Sistemul de Ulei Uzat se compune din urmatoarele echipamente:

- Rezervor Scurgeri Ulei TH-001, de tip atmosferic ingropat, cu pereti dubli, cu capacitatea neta de 4 m^3 , instalat intr-un compartiment al Halei Compresoarelor. Acest rezervor asigura golirea completa a carterului motoarelor si compresoarelor, la efectuarea schimbului periodic de ulei. Rezervorul Scurgeri Ulei are urmatorii parametrii de proiectare si operare:

Tip:	Atmosferic, ingropat, cu pereti dubli.
Diametrul:	2 m
Inaltimea:	2 m
Capacitatea neta:	3.7 m^3 .

- 2 buc. Pompe de Ulei Uzat PC-002-A/B, de tip cu roti dintate, cu capacitatea de $3 \text{ m}^3/\text{h}$ fiecare. Aceste pompe aspira din Rezervorul Scurgeri Ulei si refuleaza fie direct in cisterna auto.

Sistemul de Cos

Stacia Centrala este prevazuta cu un Sistem de Cos destinat dispersiei in atmosfera a zestreii de gaze a instalatiei in caz de avarie. Sistemul de Cos este alcătuit din urmatoarele componente:

- Conducte laterale si 2 Colectoare de Cos.
- 1 Cos de Gaze care este destinat depresurizarii instalatiei in caz de avarie.

Parametrii de operare si proiectare ai unui Cos de Gaze sunt:

Tip:	Autoportant.
Standardul de proiectare:	EN 13445.
Presiunea de proiectare:	3.5 barg.
Temperatura de proiectare:	-29 °C ... 200 °C.
Presiunea de operare:	0.5 barg.
Temperatura de operare:	- 20 °C ... 30 °C.
Debit gaze:	1 000 000 Sm ³ /zi.

Diametrul sectiunii iesire: 200 mm (8”).

Inaltimea sectiunii iesire: 21,4 m.

Cosul de evacuare gaze, care este destinat depresurizarii instalatiei in caz de avarie, va avea forma cilindrica, verticala, compus din 3 tronsoane cu diametrele: DN 800, 400, 200 mm.

Cosul de gaze va fi prevazut cu insotitor electric si izolatie termica (50 mm fibra minerala).

Toate echipamentele montate si toate sectoarele care raman presurizate in cazul unei inchideri in regim de urgență vor fi legate la cosul de dispersie. Toate supapele de siguranta cu exceptia "supapelor de respiratie ale Statiei" vor fi legate in linia de cos.

Amplasarea Cosului de evacuare a gazelor s-a realizat cu respectarea distantei de siguranta din normativele in vigoare. Distanța de la cos la cea mai apropiata locuinta este de aproximativ 145 m.

Sistemul de Cos este prevazut cu urmatoarea instrumentatie:

- Comutator de nivel LSH-025 pentru alarmare in situatia in care se acumuleaza lichid in buzunarul colectorului. Drenarea colectorului se face prin intermediul unui robinet manual.
- Traductor de debit FQI-011 pentru monitorizarea cantitatii de gaze evacuate la cos.

Sistemul de Scurgeri

Stacia Centrala este prevazuta cu un Sistem de Scurgeri destinat stocarii temporare a lichidului separat in Filtre, Separatoare si Scrubere.

Sistemul este alcătuit din urmatoarele componente:

- Conducte laterale si colector de scurgeri.
- Rezervor de Scurgeri TH-01, de tip ingropat cu pereti dubli, si care are urmatorii parametrii de proiectare si operare:

Tip:	Ingropat, cu pereti dubli.
Presiunea de proiectare:	0.45 barg.
Temperatura de proiectare:	-20 °C ... 50 °C.
Presiunea de operare:	Atmosferica.
Temperatura de operare:	5 °C ... 30 °C.
Diametrul:	2.25m.
Lungimea:	8 m T/T.
Capacitatea:	30 m ³ .

Rezervorul de Scurgeri TH-01 este prevazut cu urmatoarele echipamente si instrumentatie:

- Traductor de nivel LIT-017, cu indicare si alarmare la atingerea nivelului maxim si minim.
- Traductor de nivel maxim maximorum LSHH-018, care opreste Stacia in situatia in care rezervorul este plin, prevenind astfel deversarea lichidului in afara rezervorului.
- Traductor de nivel minim minimorum LSLL-019, care opreste pompa de epuisment PA-01-A, prevenind functionarea uscata si deteriorarea acesteia.
- Opritor de flacari 300-LT-001.
- Disc de rupere PSV-012 pentru asigurarea protectiei la suprapresiune.
- Linie dedicata pentru golirea rezervorului cu vidanja.
- Pompa Rezervor Scurgeri PA-01-A, cu rezerva stocata in magazia de piese de schimb, avand urmatorii parametrii de operare si proiectare:

- Tip: Centrifuga, autoamorsanta.
- Debit: 30 m³/h.
- Inaltime: 50 m.
- Actionare: Motor electric 7.5 kW.
- Manometru 300-PI-035 pentru indicarea locala a presiunii intre pereti rezervorului TH-01.
 - Manometru 300-PI-036 pentru indicarea locala a presiunii in refularea pompei PA-01.

Sistemul de Aer Instrumental si Demaraj

Sistemul are drept scop:

- Asigurarea aerului pentru functionarea instrumentatiei pneumatice a statiei, la o presiune cuprinsa intre 6.9 barg si 8.6 barg, la un punct de roua de -40 °C.
- Asigurarea aerului pentru pornirea motoarelor compresoarelor, la o presiune cuprinsa intre 150 psig (10.34 barg) si 125 psig (8.62 barg) la intrarea in turbina de pornire.

Sistemul de Aer Instrumental si de Demaraj se compune din urmatoarele echipamente:

- 2 buc. x 100% Compresoare de Aer KC-01-A/B, cu capacitatea de 200 Nm³/h fiecare, la o presiune maxima de refulare de 12 barg. Aceste compresoare aspira din atmosfera si refuleaza in Vasul Tampon de Aer Uscat, prin intermediul Unitatilor Uscore Aer.
- 2 buc. x 100% Unitati Uscore Aer VK-01-A/B, cu capacitatea de 200 Nm³/h fiecare. Unitatile sunt de tip regenerare cu aer uscat, fara consum de caldura, cu functionare ciclica automata si sunt specificate pentru urmatorii parametrii:

Punct de roua aer uscat: -40 °C conform SR ISO 8573-1

Grad filtrare: Cantitate solide < 0,1 g/m³, dimensiune maxima particula solida 3 microni, Clasa 2 conform SR ISO 8573-1.

Continut de ulei: clasa 1 conform SR ISO 8573-1 ($\leq 0,01 \text{ mg/m}^3$)

- 2 buc. Vase Tampon Aer Uscat VS-01-A/B, care au drept scop:

Asigurarea debitului de aer necesar unei incercari de pornire a motorului termic. Debitul de aer de pornire se poate mentine pe timp de 12 – 15 secunde. Dupa o incercare de pornire refacerea rezervei de aer se face in mai putin de 15 minute.

Alimentarea continua a instrumentatiei pneumatice pentru mai mult de o ora, in cazul nefunctionarii compresoarelor de aer sau lipsa alimentarii cu energie electrica.

Vasele Tampon de Aer Uscat au urmatorii parametrii de proiectare si operare:

Presiunea de operare: 4.2 barg – 12 barg

Presiunea de proiectare: 15 barg

Temperatura de operare: minim +5 °C, maxim +50 °C

Temperatura de proiectare: minim -29 °C, maxim +100 °C.

Capacitatea: 12 m³.

Sistemul de Apa Industriala

Statia Centrala este prevazuta cu un Sistem de Apa Industriala, care are drept scop producerea si alimentarea cu apa industriala.

Sistemul de Apa Industriala include urmatoarele echipamente:

- Put de Apa echipat cu pompa submersibila PS-01, cu capacitatea de $4 \text{ m}^3/\text{h}$.
- 2 Filtre de Apa CL-01, prevazute cu indicator local de presiune diferentiala PDI-043-A/B.
- Contor de apa FQI-022.
- Rezervor de Apa de Industriala TA-01, pentru stocarea unui volum de apă de 5 m^3 , prevazut cu traductor de nivel LIT-021 cu indicare locală și în PCS.
- Racord de incarcare a Rezervorului din cisterne auto, prevazut cu robinet de izolare și clapeta de retinere pentru refacerea rezervei de apă cand putul de apă nu este disponibil.
- 2 Hidrofoare PA-02-A/B cu capacitatea de $4 \text{ m}^3/\text{h}$ la 4 barg.

Sistemul de Apa de Incendiu

Statia Centrala este prevazuta cu un Sistem de Apa de Incendiu, care are drept scop stocarea și distributia sub presiune a apei de incendiu catre centura de hidranti a Statiei.

Sistemul de Apa de Incendiu include urmatoarele echipamente:

- Rezervor de Apa de Incendiu TA-01, pentru stocarea unui volum de apă corespunzător functionarii Pompei de Incendiu pe o durată de timp de 3 ore. Parametrii de operare și proiectare ai Rezervorului sunt:

Tip: Suprateran.

Presiunea de proiectare: 10 mbarg.

Temperatura de proiectare: $-29^\circ\text{C} \dots 80^\circ\text{C}$.

Presiunea de operare: Atmosferica.

Diametrul: 7 m.

Inaltimea: 7 m.

Capacitatea: 230 m^3 .

- Pompa de Incendiu Electrica PA-01, cu urmatorii parametrii de operare și proiectare:

Tip: Centrifuga, NFPA 20.

Debit: $72 \text{ m}^3/\text{h}$ la 75 m inaltime de pompare.

$108 \text{ m}^3/\text{h}$ la 49 m inaltime de pompare.

Actionare: Motor electric 45 kW.

- Pompa de Incendiu Diesel PA-02, cu urmatorii parametrii de operare și proiectare:

Tip: Centrifuga, NFPA 20.

Debit: $72 \text{ m}^3/\text{h}$ la 75 m inaltime de pompare.

$108 \text{ m}^3/\text{h}$ la 49 m inaltime de pompare.

Actionare: Motor Diesel 45 kW.

- Pompele de Mantinere a Presiunii PA-03-A/B, cu urmatorii parametrii de operare și proiectare:

Tip: Centrifuga, NFPA 20.

Debit: $5 \text{ m}^3/\text{h}$ la 30 m inaltime de pompare.

$7.5 \text{ m}^3/\text{h}$ la 20 m inaltime de pompare.

Actionare: Motor electric 1.5 kW.

Sistemul de Apa de Incendiu mai include:

- Linie de testare a Pompelor de Incendiu, prevazuta cu robinet de izolare RB-297, robinet manual de reglare FCV-013, manometru PI-044 si debitmetru FQI-013, care permite ridicarea curbei caracteristice a pompelor de incendiu.
- Linie de ocolire a Rezervorului de Apa de Incendiu prevazuta cu robinet de izolare RB-311. Aceasta linie permite alimentarea directa a Pompelor de Mantinere a Presiunii de la sursa de apa.
- Linie de ocolire a Rezervorului de Apa de Incendiu si a Pompelor de Incendiu, prevazuta cu robinet de izolare RB-288. Aceasta linie permite alimentarea directa a centurii de hidranti de la sursa de apa.

Sistemul de Antigel

Sistemul are drept scop:

- Stocarea temporara si distributia antigelului necesar racirii motoarelor si compresoarelor.
- Colectarea si stocarea temporara a antigelului provenit de la sistemele de racire, in cazul in care este necesara golirea echipamentelor pentru efectuarea lucrarilor de intretinere si reparatii, sau a inlocuirii antigelului uzat.

Sistemul de Alimentare si Drenare Fluid de Racire se compune din urmatoarele echipamente:

- Rezervor Antigel TA-01, de tip atmosferic, cu capacitatea neta de 3 m^3 . Umplerea rezervorului se face din cisterna auto folosind pompa cisternei sau pompa electrica de antigel PA-01. Suplimentar, instalatia este dotata cu o pompa manuala de antigel PC-01 cu care se poate transfera antigelul din butoane in rezervor. Rezervorul de Antigel are urmatorii parametrii de proiectare si operare:

Tip: Atmosferic.

Diametrul: 1600 mm

Inaltimea: 1800 mm

Capacitatea neta: 3 m^3 .

- 1 buc. Pompa Antigel PA-01, de tip centrifuga, cu capacitatea de $2\text{ m}^3/\text{h}$. Aceasta pompa serveste transferului antigelului in/din rezervoare catre sistemele de racire ale unitatilor de comprimare, sau cisterna auto.

- Rezervor Scurgeri Antigel TH-02, de tip atmosferic ingropat, cu capacitatea neta de 3 m^3 . Acest rezervor asigura golirea completa a sistemului de racire al unui motor si al compresorului corespunzator, pentru efectuarea lucrarilor de intretinere si reparatii, sau a inlocuirii antigelului uzat. Rezervorul Scurgeri Antigel are urmatorii parametrii de proiectare si operare:

Tip: Atmosferic, ingropat.

Diametrul: 1600 mm

Inaltimea: 1800 mm

Capacitatea neta: 3 m^3 .

2.6.3. CATEGORIA DE IMPORTANTA A CONSTRUCTIEI

Stabilirea categoriei de importanta a constructiei, s-a facut conform HG 766/1997 si in baza “Metodologiei de stabilire a categoriei de importanta a constructiilor” din “Regulamentul privind stabilirea categoriei de importanta a constructiilor” elaborat de Institutul de Cercetari in Constructii si Economia constructiilor - INCERC din aprilie 1996.

Factorii determinanti pentru stabilirea categoriei de importanta a constructiei sunt:

- importanta vitala;
- importanta social-economica;
- implicarea ecologica;
- necesitatea luarii in considerare a duratei de utilizare (existenta);
- necesitatea adaptarii la conditiile locale de teren si de mediu;
- volumul de munca si de materiale necesare.

Categoria de importanta a constructiei **“C”**, constructie de importanta **normala**. (Legea nr. 10/18.01.1995 -Lege privind calitatea in constructii).

2.7. MATERII PRIME, SUBSTANTE SAU PREPARATELE CHIMICE UTILIZATE

La realizarea proiectului propus, se vor utiliza materii prime si materiale, conform cu reglementarile nationale in vigoare, precum si legislatiei si standardelor nationale armonizate cu legislatia U.E.

In tabelul urmator sunt prezentate, principalele materii prime utilizate in perioada de executie.

Agregatele minerale (pietris, nisip), vor fi transportate de la cele mai apropiate cariere autorizate de ANRM. Celelalte materiale utilizate in aceasta etapa vor fi furnizate de unitati specializate.

Tabelul nr. 2 Lista materiilor prime, substante sau preparate chimice utilizate in constructia proiectului

Nr. crt	Materie prima	UM	Cantitate estimata	Mod stocare	Caracter periculos/nepericulos
1.	Pietris, piatra sparta	m ³	8250	Se depoziteaza direct pe sol in spatii libere din incinta statiei, in apropierea zonelor de lucru.	N
2.	Nisip	m ³	9300	Se depoziteaza direct pe sol in spatii libere din incinta statiei, in apropierea zonelor de lucru.	N
3.	Beton	m ³	8800	Nu se depoziteaza, acesta se transporta cu autobetonierele de la statiile de betoane din zona si se utilizeaza imediat pentru executia fundatiilor, suportilor de conducta, a structurii cladirilor, etc.	N
4.	Apa	m ³	6750	Se depoziteaza in rezervoare, din dotarea firmei de constructii.	N
5.	Lemn	m ³	20	Se depoziteaza in spatii libere din incinta statiei, in apropierea zonelor de lucru.	N

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Nr. crt	Materie prima	UM	Cantitate estimata	Mod stocare	Caracter periculos/nepericulos
6.	Grund, Vopsea, Diluanti	kg	13850	Se depoziteaza temporar in magazia organizarii de santier, in conditii de siguranta, conform fiselor tehnice de securitate ale produselor.	P H 411 -toxic pentru mediul acvatic, H 226 – Lichid si vapori inflamabili, H 336 – Poate provoca somnolenta sau ameteala
7.	Combustibil (motorina)	l	6000	Nu se vor stoca carburanti pe locatie. Alimentarea cu carburanti se realizeaza direct in utilaje.	P H 411, H226, H332 - Toxicitate acuta (inhalare), H315 - Corodarea/iritarea pielii, H351 - Cancerigenitate, H373 - Toxicitate asupra unui organ tinta specific la expunere repetata, H 304 - Pericol prin aspirare

Toate materialele, armaturile, confectiile si accesoriiile utilizate la executia instalatiilor, vor corespunde standardelor si normelor de fabricatie si vor fi insotite de certificate de calitate care se vor pastra (arhiva) pentru a fi incluse in Cartea tehnica a constructiei.

La receptia materialelor se va verifica corespondenta cu certificatele de calitate insotitoare.

Tabelul nr. 3 Lista substantelor periculoase utilizate pe perioada de exploatare

Nr. crt	Materie prima	UM	Cantitate estimata	Mod stocare	Categorie Periculoase / Nepericuloase P/N
1.	Gaze naturale	Sm ³	600 000 000	Nu se stocheaza pe amplasament.	P H220 - gaz extrem de inflamabil;
		tone	420 000	Se injecteaza in zacamantul de gaze depletat prin intermediul sondelor.	H280 - contine gaz sub presiune, pericol de explozie in caz de incalzire.
2.	Antigel	m ³	1700 l/an	Rezervor Antigel cu capacitatea de 3 m ³ .	P H302 - Nociv in caz de inghitire; H373: Poate provoca leziuni ale organelor in caz de expunere prelungita sau repetata.
3.	Ulei	m ³	15 tone/an	Rezervor Ulei Curat cu capacitatea de 10.8 m ³ .	P H 335 – Poate provoca iritarea cailor respiratorii; H 412 – Nociv pentru mediul acvatic ce efecte pe termen lung; H 319 – Provoaca o iritare grava a ochilor. H 315 – Provoaca iritarea pielii.
4.	TEG	m ³	25 m ³	Rezervor TEG cu capacitatea de 25 m ³ .	N Conform Clasificare (REGULAMENTUL (CE) NR. 1272/2008)

2.8. MODALITATEA DE CONECTARE LA INFRASTRUCTURA EXISTENTA

Alimentarea cu energie electrica, alimentarea cu gaze, alimentarea cu apa, conectarea la reteaua de canalizare si la caile de acces, vor fi executate in concordanta cu proiectul tehnic si vor respecta legile, normativele si prescriptiile tehnice in vigoare.

➤ Alimentarea cu energie electrica

Alimentarea cu energie electrica a Statiei centrale Ghercesti se va face:

- din reteaua de distributie, prin LES 20 kV realizata cu cablu tip 2 x A2XS(F)2Y 4x1x120 mmp (unul dintre cablurile monopolare va fi de rezerva), in lungime de cca. 1600 m, intre ST 110/20 kV ZIE CRAIOVA si PTAB proiectat 20/0,4 kV – 2x1600 kVA (Nod B) – locatia Statiei Ghercesti;
- din Centrala Electrica Fotovoltaica cu capacitatea totala de 800kWp ce se va amplasa in incinta statiei, pe doua suprafete de teren, fiind formata din doua subparcuri cu puterile 150kWp, respectiv 650kWp.

Energia electrica va fi consumata local, pentru functionarea instalatiilor de comprimare, uscare, aer instrumental, instalatiile electrice din cladirea tehnico-administrativa, ateliere, iluminat interior cladiri / hala compresoare, iluminat exterior, iluminat de balizaj, etc.

Surplusul de energie electrica din sistemul fotovoltaic, rezultat ca urmare a regimului de functionare al Statiei, respectiv in ciclul de injectie, pe timpul verii, cand nu functioneaza principalii consumatori aferenti instalatiilor de comprimare, uscare gaze si instalatiile auxiliare, va fi injectat in reteaua electrica nationala.

Se estimeaza o productie de energie electrica injectata in retea in jur de 1151,8 MWh/an, cu un randament de productie al panourilor solare de 87,9%.

Consumul de energie al Statiei va fi din retea si din productia panourilor fotovoltaice, functie de perioada de incarcare (zi/noapte; radiatii UV).

Puterea electrica absorbita a Statiei, in regim de functionare, este de **1 322 kW/h**.

Cantitatea de energie electrica maxima, estimata a fi consumata lunar, este de **952 320 kWh** (952.32 MWh);

Productia panourilor solare, estimata a fi produsa lunar, este: **95 983 kWh** (95.98 MWh);

Productia lunara a sistemului de panouri solare asigura intre 10% (ciclu extractie) - 50 % (ciclu injectie) din consumul total de energie electrica al Statiei.

➤ Alimentarea cu apa

Pentru alimentarea cu apa in scopuri menajere, tehnologice si asigurarea rezervei pentru apararea impotriva incendiului, in incinta Statiei Centrale Ghercesti s-a propus executia unui put forat de apa, pana la adancimea de 150 m, cu caracter de explorare-exploatare.

➤ Retea canalizare

Sistemele de colectare, tratare si evacuare a apelor reziduale de pe platforma Statiei se vor compune in principal din:

1. Sistem de colectare separata si epurare a apelor uzate menajere rezultante de la consumatorii din incinta, compus din:
 - retea canalizare menajera gravitationala, confectionata din tuburi PVC DN200 mm, imbinata cu mufe si camine din PVC prevazute cu rame si capace din fonta carosabile si necarosabile;
 - statie compacta de epurare biologica ape uzate menajere, debit Q= 4.0 m³/h, cu bazin din polietilena, dimensionata conform SR 1846 -1:2006.
2. Sistem de colectare separata si epurare a apelor pluviale cu pericol de impurificare, compus din:

- colector canalizare pluviala in incinta, executat din tuburi PE, DN 400 mm, care colecteaza apele pluviale posibil impurificate de pe drumuri si platforme;
- 2 separatoare de hidrocarburi tip I cu depozit si filtru coalescent pentru tratarea apelor pluviale cu pericol de impurificare cu hidrocarburi, debit pentru fiecare separator Q= 100 l/s, dimensionat conform SR EN 858 - 2:2004.

Apele uzate menajere epurate si pluviale epurate rezultate din sistemele mentionate la punctele 1 si 2, vor fi dirijate printr-o retea de canalizare din tuburi PVC la o statie de pompare subterana.

Statia de pompare este conectata in paralel cu 3 bazine de retentie subterane cu volumul de 60 m³ fiecare (Vtotal = 180 m³), care au capacitatea de stocare a apelor pluviale scurse de pe suprafetele amenajate ale statiei, la intensitatea maxima a ploii. La iesirea apelor din bacinul de retentie va fi prevazut un punct de prelevare probe.

Statia de pompare ape epurate cu bazin din polietilena va avea debitul, Q= 12 m³/h si va fi prevazuta cu 2 pompe submersibile (1 activa + 1 rezerva).

Apele epurate vor fi pompati printr-o conducta din PEHD, DN 90 mm in lungime totala de 396 m, catre bacinul betonat de rupere a presiunii, montat ingropat, de unde vor fi descarcate gravitational printr-o conducta din otel, DN 150 mm in lungime de 26 m in canalul betonat de evacuare preaplin existent al Lacului Ghercesti Baraj, aparținand STATIUNII DE CERCETARE - DEZVOLTARE AGRICOLA SIMNIC - CRAIOVA, pentru care s-a obtinut Avizul.

Din canalul de evacuare preaplin existent al Lacului Ghercesti Baraj, apele sunt dirijate catre Valea Ursoaia, curs de apa necadastrat, affluent de dreapta al parcului Teslui.

➤ **Retea de alimentare cu gaze**

Alimentarea cu gaze naturale se va face din Sistemul de Gaz Combustibil prevazut, ce include 2 linii de reglare independente, una dedicata alimentarii motoarelor compresoarelor, cealalta dedicata alimentarii Centralei Termice, Generatorului Electric, si Unitatilor de Uscare.

➤ **Drum de acces**

Accesul la Statia Centrala Ghercesti se realizeaza din drumul asfaltat existent, strada Aviatorilor, Craiova-Ghercesti. In cadrul proiectului s-au propus lucrari de amenajare a terenului pentru asigurarea accesului autovehiculelor spre si in interiorul statiei, respectiv:

- amenajare drum acces la statie, cu lungimea de 329 m si latimea de 4 m;
- amenajare drumuri interioare statie, cu lungimea totala de 690 m si latimea de 4 m.

2.9. REZIDUURI SI EMISII PRECONIZATE

2.9.1. Tipuri si cantitati de deseuri rezultate in etapa de realizare si in etapa de functionare a proiectului propus

Gestionarea deseuriilor generate atat in etapa de executie, cat si in etapa de functionare se va face cu respectarea prevederilor legale:

- se va tine evidenta stricta a cantitatilor si tipurilor de deseuri produse si a operatiunilor cu deseuri conform prevederilor H.G. 856/2002;
- respectarea O.U.G. nr. 92/2021 privind regimul deseuriilor;
- respectarea O.U.G. nr. 2 / 2021 privind depozitarea deseuriilor;
- respectarea Legii 249/2015 privind gestionarea ambalajelor si a deseuriilor de ambalaje;
- este interzisa abandonarea deseuriilor sau depozitarea in locuri neautorizate;
- toate deseurile vor fi depozitate astfel incat sa previna orice contaminare a solului si sa reduca la minim orice degajare de emisii fugitive in aer.

Deseurile rezultante in perioada executiei proiectului vor fi evacuate de pe amplasament prin grija firmei constructoare, care va fi desemnata in urma licitatiei, in vederea procesarii sau predarii la centre speciale de colectare, reciclare.

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Deseurile rezultate pe perioada de exploatare, sunt evacuate de pe amplasament prin grija firmelor specializate, pe baza de contract.

Realizarea lucrarilor de desfiintare si constructii-montaj vor fi monitorizate de beneficiar pentru a verifica modul de respectare a parametrilor constructivi si functionali si a reglementarilor legale aplicabile privind protectia mediului inconjurator.

Tipurile si cantitatile estimate pentru deseurile asociate fazei de executie si exploatare si modul de gospodarie a acestora sunt prezentate in tabelele 4 si 5.

Tabelul nr. 4 Managementul deseurilor -perioada de executie proiect

Denumirea deseului	Cantitatea totala estimata a fi generata	Starea fizica (*)	Codul deseu conform HG nr. 856/2002 si Decizia 2014/955/UE	Codul privind principala proprietate periculoasa Periculos – P Nepericulos – N	Cod operatiune valorificare/ eliminare conform OUG 92/2021	Modul de depozitare
Deseuri municipale amestecate	12,5 kg/zi	S	20 01 01; 20 01 39; 20 03 01.	N	D5	Se vor organiza puncte de colectare prevazute cu containere de tip pubela si vor fi eliminate periodic de catre operatori autorizati.
Deseurile de ambalaje	(**)	S	15 01 01, 15 01 02, 15 01 03, 15 01 04.	N	R3, R5	Vor fi colectate selectiv si depozitate temporar, separat de celelalte deseuri, in vederea valorificarii
Deseuri din beton	120 m ³	S	17 01 01	N	D5	Vor fi depozitate temporar in zona de lucru si eliminate de catre operatori autorizati
Deseurile metalice (fier si otel)	4000 tone	S	17 04 07	N	R4	Se vor colecta si depozita temporar in incinta organizarii de santier, pe platforme si/sau in containere speciale sau zone delimitate in vederea valorificarii prin operatori autorizati
Deseuri cabluri electrice	20 tone	S	17.04.11	N	R4	Se vor colecta si depozita temporar in incinta organizarii de santier, pe platforme si/sau in containere speciale sau zone delimitate in vederea valorificarii prin operatori autorizati

*(Solid-S, Lichid –L, Semisolid- SS)

** Cantitatile de deseuri generate sunt in functie de modul de ambalare al echipamentelor oferite de furnizor.

Tabelul nr. 5 Managementul deseurilor -perioada de functionare

Denumirea deseului	Cantitatea totala estimata a fi generata	Starea fizica (*)	Codul deseu conform HG nr. 856/2002 si Decizia 2014/955/UE	Codul privind principala proprietate periculoasa Periculos – P Nepericulos – N	Cod operatiune valorificare/ eliminare conform OUG 92/2021	Modul de depozitare
Deseuri municipale amestecate	0,5 kg/zi/operator	S	20 03 01	N	D5	Se vor colecta in containere de tip pubela si vor fi eliminate periodic de catre operatori autorizati, pe baza de contract
Deseuri metalice (fier si otel)	(**)	S	17 04 05	N	R4	Se vor colecta si depozita temporar, pe platforme si/sau in containere speciale sau zone delimitate in vederea valorificarii prin operatori autorizati
Ulei uzat	(**)	L	13 02 05*	N	R 12	Va fi colectat in rezervorul metalic cu pereti dublii, cu capacitatea de 4 m ³ si eliminat controlat prin valorificare la firma specializata cu care beneficiarul are incheiat contract
Ambalaje care contin reziduuri	(**)	S	15 01 10*	P	D5	Ambalajele care contin reziduuri vor fi colectate in containere si vor fi eliminate de pe amplasament la firma specializata
Deseuri de ambalaje metalice	(**)	S	15 01 04	N	R4	Se vor colecta si depozita temporar, pe platforme si/sau in containere speciale sau zone delimitate in vederea valorificarii prin operatori autorizati
TEG impurificat	(**)	L	05 07 99	P	D5	Se va colecta si depozita temporar in vederea eliminarii de pe amplasament de catre operatori autorizati

*(Solid-S, Lichid –L, Semisolid- SS)

*** Cantitatile de deseuri generate sunt in functie de caracteristicile tehnice ale instalatiilor oferite de furnizor, consumurile tehnologice din cadrul statiei si operatiile de revizii efectuate. Dupa punerea in functiune a statiei, se va putea realiza o lista privind cantitatile de deseuri generate.

Deseurile rezultante din activitatea de santier, se colecteaza si se predau unitatilor colectoare prin grija antreprenorului.

Pe perioada de exploatare, toate tipurile de deseuri rezultate vor fi eliminate de pe amplasament si depozitate pe baza contractelor incheiate cu firme autorizate.

La finalizarea duratei de functionare a statiei, se va realiza un Plan de demolare/dezafectare, care va cuprinde Lista completa si cantitatile estimate de deseuri periculoase si nepericuloase generate in aceasta faza. Toate deseurile rezultante in faza de dezafectare vor fi gestionate in conformitate cu prevederile legale, in vigoare la data lucrarilor de desfiintare / dezafectare.

2.9.2. Emisii rezultate in etapa de realizare si in etapa de functionare a proiectului propus

In tabelele urmatoare sunt prezentate emisiile preconizate pe perioada de realizare si functionare a proiectului propus.

Tabelul nr. 6 Emisii rezultate in etapa de executie

Tipul emisiilor	Descriere sursa de poluare	Legislatie aplicabila care reglementeaza Concentratiiile maxime admise	Masuri de reducere, combatere si preventie
Emisii in aer	Functionarea utilajelor si autovehiculelor utilizate.	Legea 104/2011 privind calitatea aerului inconjurator.	Verificarea tehnica riguroasa a autovehiculelor implicate in procesul tehnologic; Utilajele si mijloacele de transport vor fi verificate periodic in ceea ce priveste nivelul de monoxid de carbon si concentratiile de emisii in gazele de esapament si vor fi puse in functiune numai dupa remedierea eventualelor defectiuni; Alimentarea utilajelor si a mijloacelor de transport se va realiza in statii de distributie carburanti autorizate sau in santier, in zone special amenajate; Schimburile de ulei si reparatiile mecanice se vor realiza de persoane autorizate.
	Executia lucrarilor specifice de decopertare, excavare, compactare genereaza antrenarea particulelor de materiale in aer.	Legea 104/2011 privind calitatea aerului inconjurator.	<ul style="list-style-type: none"> Procesele tehnologice care produc mult praf, cum este cazul umpluturilor de pamant, vor fi reduse in perioadele cu vant puternic sau se va urmari o umezire mai intensa a suprafetelor. Se va asigura restrictionarea vitezei de circulatie a autorivehiculelor, in corelare cu factorii locali. Se vor uida caile de acces pe care circula autocamioanele, in vederea reducerii pana la anulare a pulberilor in suspensie in atmosfera.
Emisii in sol/subsol/apa subterana	Eventuale scurgeri de carburanti si lubrifianti de la utilaje	Ordinul nr. 756 din 3 noiembrie 1997 pentru aprobarea Reglementarii privind evaluarea poluarii mediului	<ul style="list-style-type: none"> Verificarea permanenta a starii tehnice a utilajelor si autovehiculelor de transport folosite. Respectarea programului de intretinere periodica si revizii tehnice utilaje.
	Gestionarea necorespunzatoare a materialelor si deseuriilor.	Ordonanta de urgență nr. 92/2021 privind regimul deseuriilor	<ul style="list-style-type: none"> Deseurile se vor colecta selectiv si se vor depozita temporar in locuri special amenajate; Se va tine o evidenta stricta a gestiunii deseuriilor, prin completarea lunara a fiselor de gestiune a deseuriilor, pe tipuri de deseuri identificate; Toate tipurile de deseuri rezultante vor fi eliminate de pe amplasament si depozitate pe baza contractelor incheiate cu firme autorizate. Instruirea personalului implicat pentru respectarea planului de gestionare deseuri.

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Tipul emisiilor	Descriere sursa de poluare	Legislatie aplicabila care reglementeaza Concentratiiile maxime admise	Masuri de reducere, combatere si prevenire
Poluare fonica	Functionarea vehiculelor si utilajelor necesare executiei lucrarilor pot conduce la cresteri ale nivelului de zgomot si vibratii.	HG 1756/2006 privind limitarea nivelului emisiilor de zgomot in mediu produs de echipamentele destinate utilizarii in exteriorul cladirilor, care transpunе Directiva 2000/14/CE STAS 10009-2017 Acustica. Limite admisibile ale nivelului de zgomot din mediul ambiant	<ul style="list-style-type: none"> • Impunerea de limitare a vitezei pe drumurile de santier, in vecinatatea locuintelor de max 30 km/h; • Planificarea lucrarilor astfel incat sa nu existe o suprapunere a sursei de zgomot; • limitarea nivelului mediu al sunetului la sursele fixe din amplasamentele obiectivelor de investitii la limite tolerabile prin efectuarea intretinerii preventive; • instruirea de catre beneficiar a subcontractorilor asupra respectarii nivelului de zgomot admisibil conform STAS 10009/2017, • organizarea circulatiei pentru asigurarea fluentei traficului si evitarea opririlor repeatate; • desfasurarea activitatilor din cadrul perimetrlui pe suprafetele strict necesare pentru a nu perturba fauna din vecinataate; • utilizarea de echipamente de protectie pentru operatorii utilajelor.

Tabelul nr. 7 Emisii rezultate in etapa de exploatare

Tipul emisiilor	Descriere sursa de poluare	Concentratii maxime admise	Masuri de reducere, combatere si prevenire
Emisii in aer	corodare/fisurari/spargeri accidentale la conducte urmante de scapari necontrolate de gaze naturale (CH_4); neetanseitati la instalatii si utilaje (armaturi, fittinguri, conducte, separatoare), la instalatiile de uscare si comprimare gaze. cosurile de evacuare a gazelor.	Legea 104/2011 privind calitatea aerului inconjurator. Ordinul 462/1993 pentru aprobarea conditiilor tehnice privind protectia atmosferei si a Normelor metodologice privind determinarea emisiilor de poluantri atmosferici produsi de surse stationare Legea 188/18.07.2018 privind limitarea emisiilor in aer a anumitor poluantri proveniti de la instalatii medii de ardere	Sistemul de automatizare pentru controlul, comanda si monitorizarea parametrilor de functionare permite interventia operativa in situatii de avarii. Evacuarea gazelor arse la cosuri si evacuarea gazelor naturale in caz de depresurizare a instalatiilor se va face cu respectarea conditiilor de mentinere a nivelului poluantilor sub valorile limita.
Emisii in sol/subsol/apa subterana	Fisurari / spargeri instalatii cu deversari de apa de zacamant (separatoare, vase de colectare scurgeri, conducte)	Ordinul nr. 756 din 3 noiembrie 1997 pentru aprobarea Reglementarii privind evaluarea poluarii mediului	In cazul unor poluari accidentale cu produse petroliere se va actiona conform planului de prevenire si combatere a poluarilor accidentale.

Tipul emisiilor	Descriere sursa de poluare	Concentratii maxime admise	Masuri de reducere, combatere si prevenire
Emisii in apa de suprafata	Functionare necorespunzatoare instalatii de epurare ape uzate menajere si pluviale potential impurificate	Hotararea nr. 188 /2002, pentru aprobarea unor norme privind conditiile de descarcare in mediul acvatic a apelor uzate, respectiv: NTPA - 001/2002, care cuprinde Indicatorii de calitate a apelor uzate epurate evacuate in receptorii naturali	Sistemele prevazute, respectiv Statia de epurarea mecano-biologica are o eficienta de epurare de 90-98 %, care permite incadrarea in valorile limita de incarcare cu poluantri a apelor uzate industriale evacuate in receptori naturali, respectiv (CBO5 = 25 mg/l, CCO-Cr = 125 mg/l, Suspensii = 35 mg/l.) iar separatoarele de hidrocarburi au o eficienta de 96 %, asigurand o valoare a produselor petroliere la iesire sub 5 mg/l. Monitorizarea calitatii apei la iesirea din bazinul de retentie prin prelevare de probe asigura eficienta instalatiilor de tratare.

3. DESCRIEREA PRINCIPALELOR ALTERNATIVE STUDIATE

Depozitul subteran de gaze naturale Ghercesti este localizat in partea de sud – vest a Romaniei, in judetul Dolj, in imediata apropiere a municipiului Craiova.

Declinul natural de productie din campurile de gaze din zona Olteniei corelat cu caracterul si structura consumului de gaze naturale din Romania si din regiune, impun, pe termen lung, necesitatea dezvoltarii capacitatii de inmagazinare, pentru asigurarea nivelurilor de consum, in special din sezonul rece.

Acest proiect va avea o contributie in cresterea securitatii energetice in Romania si Europa de SE prin aprovisionarea cu gaze a pietei interne cit si a pietei externe in regiune, in acest scop actualul Depozit de inmagazinare gaze Ghercesti, situat in structura Simnic- Ghercesti-Carcea-Malu Mare, poate contribui la cresterea securitatii energetice in Romania prin implementarea solutiei de crestere a capacitatii de inmagazinare gaze de la 150 milioane mc/ciclu la 600 milioane mc/ciclu.

Acest demers al SNGN Romgaz SA Filiala de inmagazinare DEPOGAZ Ploiesti SRL este aliniat la contextul energetic european general a carui conceptie a demarat in 2011 cand Uniunea Europeana a initiat proiectul de creare a unei plete integrate a gazelor in Europa avand ca obiectiv asigurarea de energie accesibila, sigura si sustenabila. In momentul de fata, in vederea unei analize detaliatare a celor de mai sus, SNGN Romgaz SA Filiala de inmagazinare DEPOGAZ Ploiesti are ca obiectiv cresterea capacitatii de inmagazinare gaze in Depozitul Ghercesti de la 150 milioane mc/ciclu pana la 600 milioane mc/ciclu.

Acumularile de gaze libere puse in evidenta in zona Simnic - Carcea – Ghercesti – Ungureni, sunt localizate intr-o capcana structurata de mari dimensiuni, constituita dintr-un banc de nisip depus e relieful preexistent, in conditiile de sedimente specifice zonei de „Platforma”.

Roca colector este alcatauita din nisipuri cu bobul fin, uneori calcaroase, de tip masiv, situate la adancime cuprinse intre 240 – 350 m.

Zacamantul de gaze libere cantonat in aceasta capcana este de tip stratiform, de bolta, cu apa de talpa in anumite zone ale colturilor si a fost pus in exploatare in anul 1958. Suprafata gazeifera este de 158,8 km².

In prezent pe amplasamentul Statiei Centrale a Depozitului de inmagazinare subterana a gazelor Ghercesti functioneaza din anul **2012** o instalatie de deshidratare (uscare) gaze si o instalatie de masurare fiscală a gazelor pe directia Craiova.

In anul **2020**, s-a elaborat un Studiu de Fezabilitate in vederea cresterii capacitatii de inmagazinare gaze in Depozitul Ghercesti, de la 150 mil. mc/ciclu pana la 600 mil. mc/ciclu.

La elaborarea Studiului de Fezabilitate, finalizat in 2021, s-au avut in vedere:

1. Integrarea in infrastructura existenta a unei statii de comprimare, extinderea facilitatilor de uscare si masurare fiscală a gazelor pentru injectarea gazelor in sistemul national de transport gaze (SNT) local la o presiune de 25 de bar;
2. Integrarea in infrastructura existenta a unei statii de comprimare, extinderea facilitatilor de uscare si masurare fiscală a gazelor si constructia unei conducte de legatura intre

Statia Centrala Depozit Ghercesti si SNT pentru injectarea gazelor pe directia Turburea - Bucuresti la o presiune de 40 de bar.

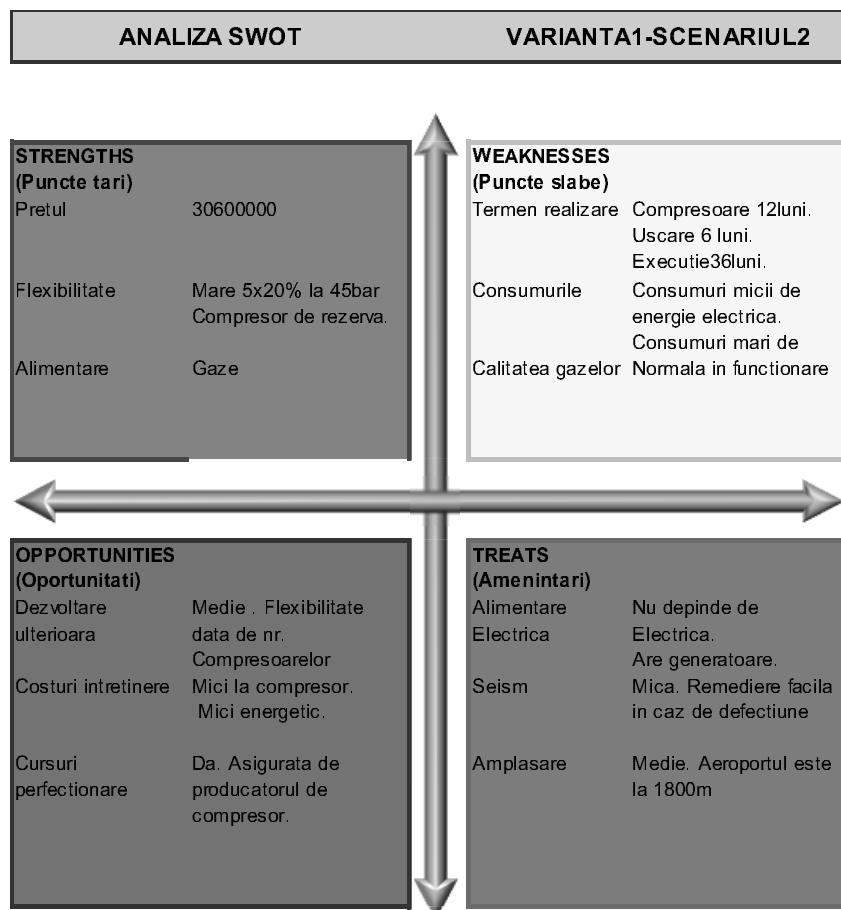
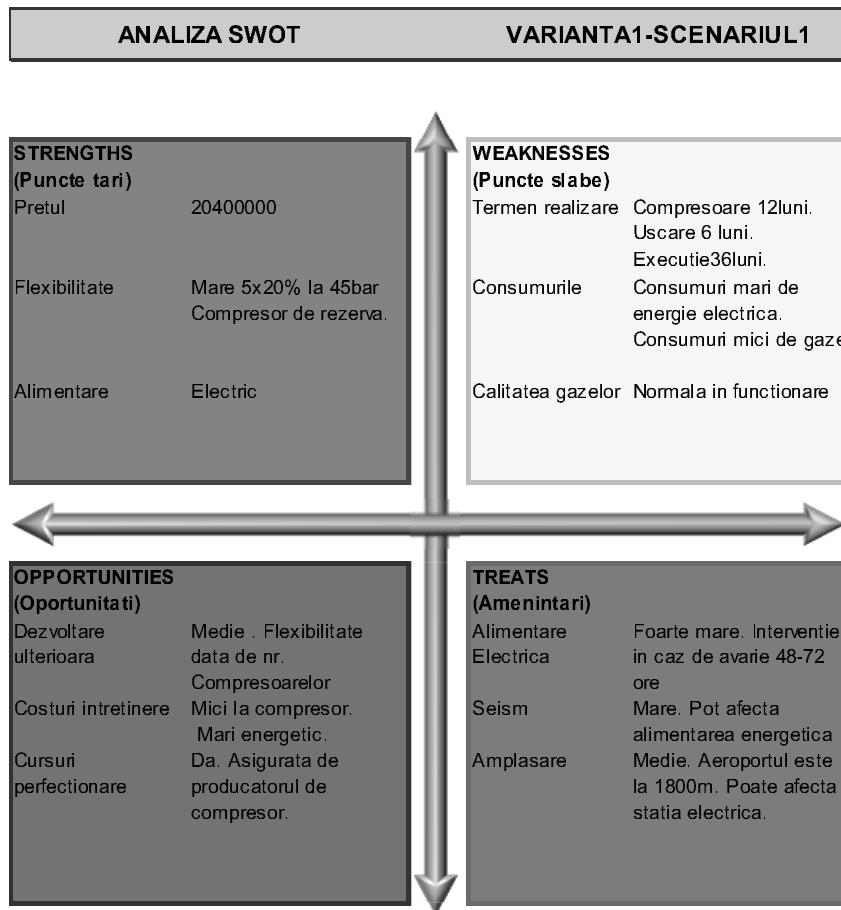
3. Integrarea in infrastructura existenta a unei statii de comprimare, extinderea facilitatilor de uscare si masurare fiscală a gazelor si constructia unei conducte de legatura intre Statia Centrala Depozit Ghercesti si SNT (punct conectare aspiratia Statiei de Comprimare Bibesti).
4. Fiecare scenariu analizat va cuprinde doua variante de echipare a statiei de comprimare
 - a. Unitati de comprimare actionate electric;
 - b. Unitati de comprimare actionate termic.

In cadrul Studiului de Fezabilitate s-au analizat si propus urmatoarele variante:

VARIANTA 1 DE DEZVOLTARE SCENARIILE 1 SI 2

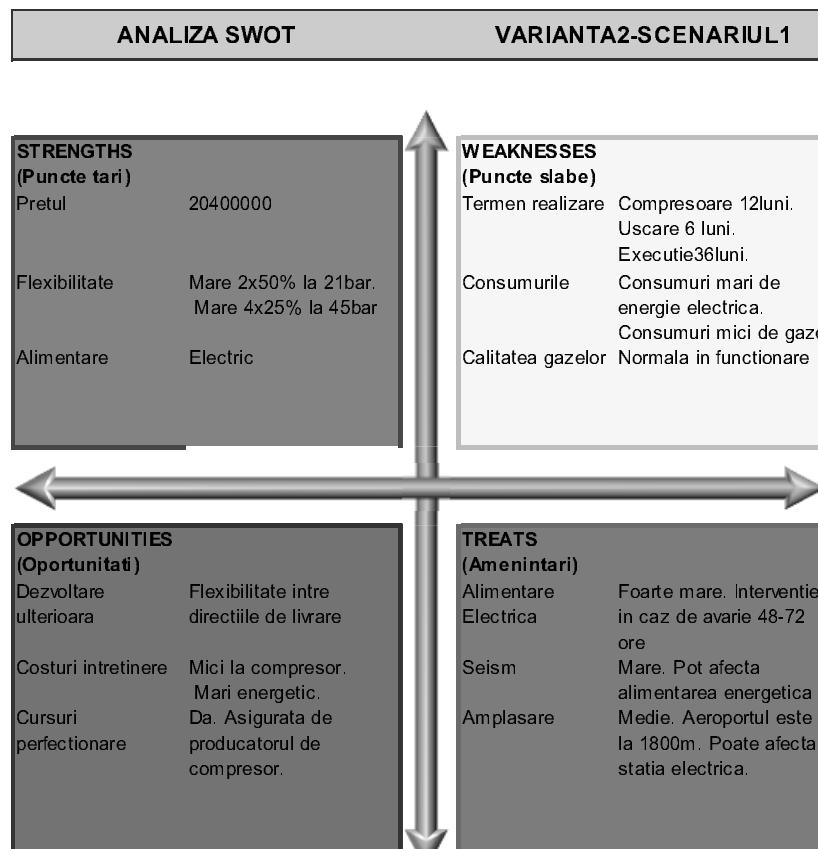
- Extractie gaze din depozit, la parametri : Debit $Q=5$ mil Nmc/zi, comprimare la presiunea de $P_{ref}=45$ bar ($P_{asp}=5$ bar) uscare si livrare la Transgaz prin panoul de masura fiscală nou proiectat.
- Injectie gaze in depozit la parametri : Debit $Q=5$ mil Nmc/zi, presiune maxima $P_{inj}=20$ bar asigurata de Transgaz la limita panoului de masura fiscală nou proiectat.
- Comprimarea gazelor asigurata de 6 unitati de comprimare (5 active si 1 de rezerva) cu urmatorii parametri pentru fiecare unitate: $Q=1$ mil Nm^3/zi , presiune $P_{asp}/P_{ref}=5/45$ bar, caderea de presiune estimata de 1 bar pe separatoare, racitoare si instalatiile de uscare gaze.
- 2 unitati de uscare gaze, noi, fiecare dimensionata pentru $2 \div 2.5$ mil Nm^3/zi , dimensionata la presiunea de $P=45$ bar.
- Masura fiscală dimensionata pentru un debit de $Q=5$ mil Nmc/zi, presiune $P=45$ bar
- Posibilitatea de livrare la consum local a unui debit de $Q=1 \div 1.5$ mil Nmc/zi, presiune $P_{ref}=10 \div 20$ bar prin montarea unui regulator si directionarea debitului de gaze catre masura fiscală existenta.
- Limita de proiect este la interfata cu masura fiscală nou proiectata (inclusiv) pentru livrarea gazelor la Transgaz pe conducta catre Jitatu.
- Scenariile dezvoltate vor fi urmatoarele;
 - scenariul 1 - comprimare cu motoare actionate electric.
 - scenariul 2 - comprimare cu motoare actionate cu gaze.

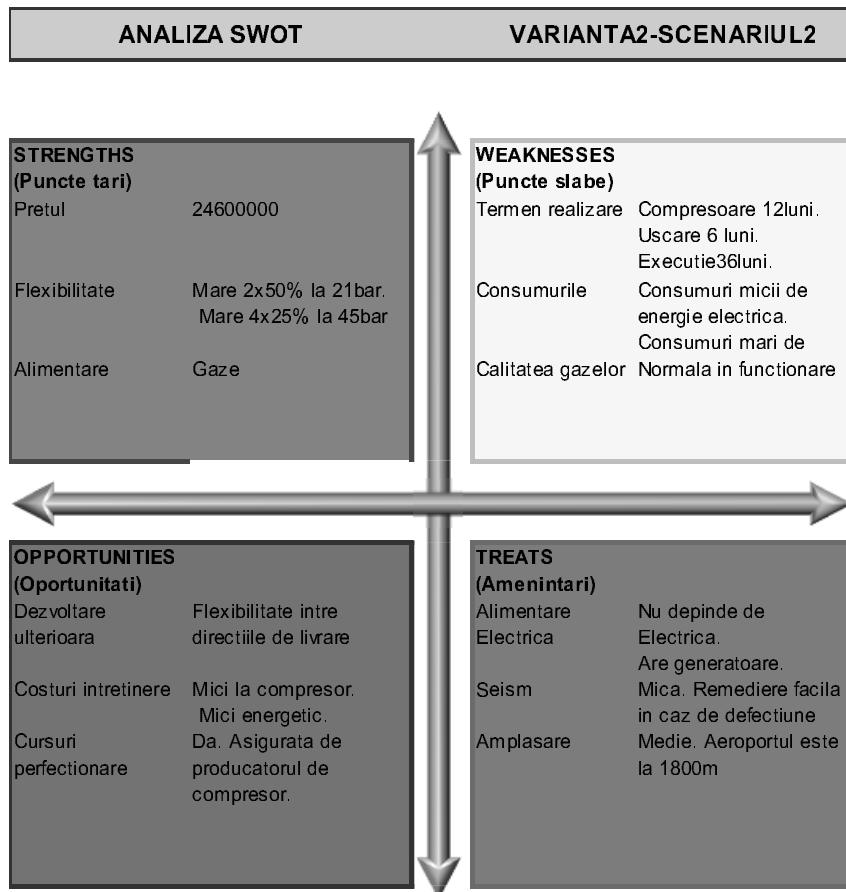
**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**



VARIANTA 2 DE DEZVOLTARE SCENARIILE 1 SI 2

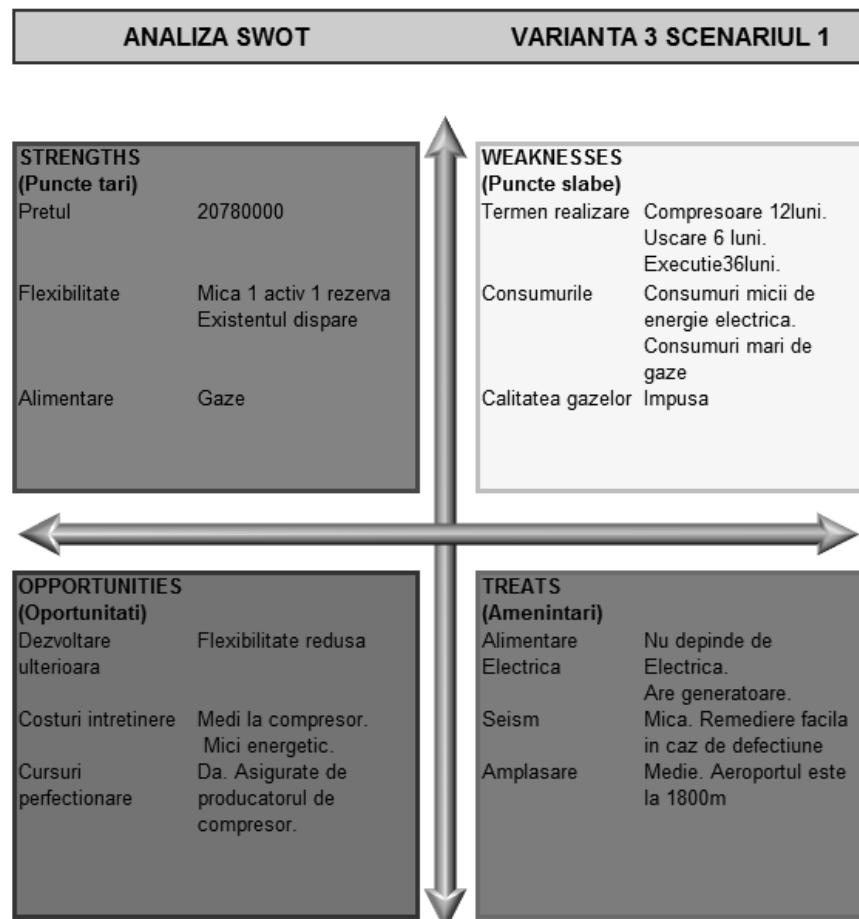
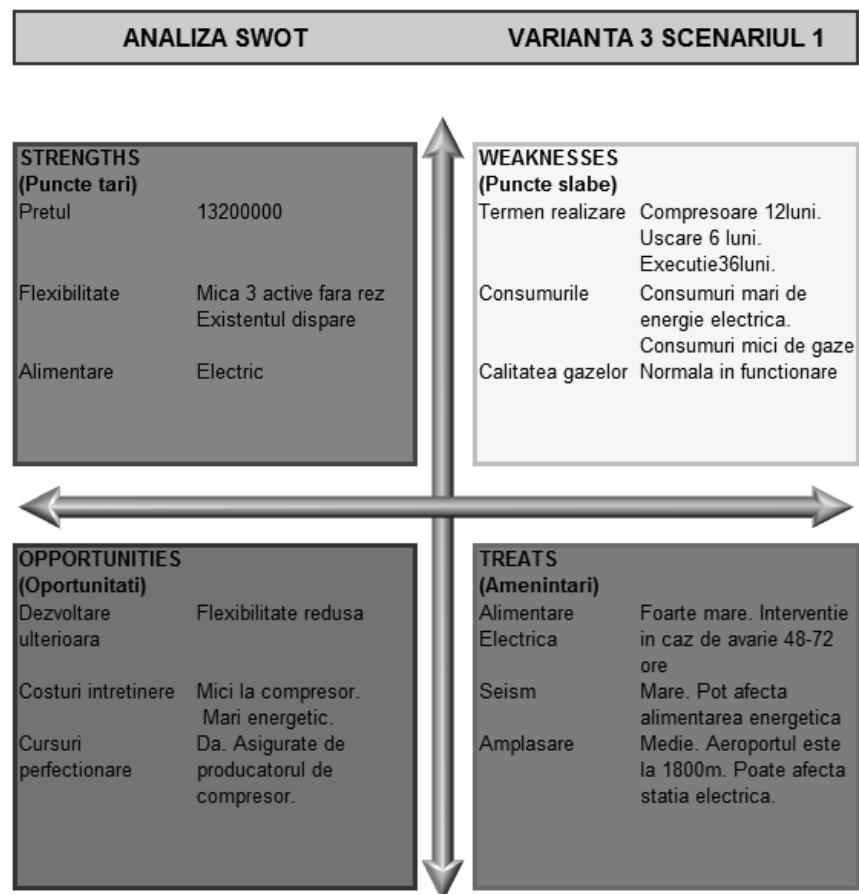
- Extractie si livrare gaze la Transgaz pe directia SNTGN-Jitaru Q=3.5÷4 mil Nmc/zi, presiune aspiratie Pasp=5bar si presiune refulare Pref=45bar la panoul de masura fiscala nou proiectata
- Injectie gaze in depozit la parametri : Debit Q=5 mil Nmc/zi, presiune maxima Pinj=20bar asigurata de Transgaz la limita panoului de masura fiscala nou proiectat.
- 4 unitati de comprimare (4 active fara rezerva) cu urmatorii parametri pentru fiecare unitate: Q=1 mil Nmc/zi, presiune aspiratie Pasp=5bar si presiune refulare Pref=45bar (a fost estimata caderea de presiune de 1 bar pe separatoare, racitoare si instalatiile de uscare gaze)
- Extractie pe directia Craiova Q=1÷1.5 mil Nmc/zi, presiune aspiratie Pasp=5bar si presiune refulare Pref=21bar prin panoul de masura fiscala existent. Utilizarea instalatiei de uscare existenta
- 2 unitati de comprimare (2 active fara rezerva) cu urmatorii parametri pentru fiecare unitate : Q=1 mil Nmc/zi, presiune aspiratie Pasp=5bar si presiune refulare P=21bar (a fost estimata o caderea de presiune de 1 bar pe separatoare, racitoare si instalatiile de uscare gaze).
- 2 unitati de uscare gaze, noi, fiecare dimensionata pentru 2÷2.5 mil Nmc/zi, la presiunea de P=45bar.
- Masura fiscala noua dimensionata pentru: Debit Q=5 mil Nmc/zi, presiune P=45bar
- Limita de proiect este considerata la interfata cu masura fiscala noua si cea existenta.
- Scenariile dezvoltate;
 - scenariul 1 - comprimare cu motoare actionate electric.
 - scenariul 2 - comprimare cu motoare actionate cu gaze





VARIANTA 3 DE DEZVOLTARE SCENARIILE 1 SI 2

- Extractie si livrare gaze la Transgaz pe directia SNTGN-Jitau Q=5 mil Nmc/zi, presiune aspiratie Pasp=5bar si presiune refulare Pref=45bar la panoul de masura fiscala nou proiectata
- Injectie gaze in depozit la parametri : Debit Q=5 mil Nmc/zi, presiune maxima Pinj=20bar asigurata de Transgaz la limita panoului de masura fiscala nou proiectat.
- 3 unitati de comprimare (compresoare centrifugale - 3 active fara rezerva) pentru scenariul 1 cu urmatorii parametri pentru fiecare unitate: Q=1.66 mil Nmc/zi, presiune aspiratie Pasp=5bar si presiune refulare Pref=45bar .
- 2 unitati de comprimare (compresoare centrifugale - 1 activa si 1 de rezerva) pentru scenariul 2 cu urmatorii parametri pentru fiecare unitate: Q=5 mil Nmc/zi, presiune aspiratie Pasp=5bar si presiune refulare Pref=45bar .
- 2 unitati de uscare gaze, noi, fiecare dimensionata pentru 2÷2.5 mil Nmc/zi, la presiunea de P=45bar.
- Masura fiscala noua dimensionata pentru: Debit Q=5 mil Nmc/zi, presiune P=45bar
- Limita de proiect este considerata la interfata cu masura fiscala noua si cea existenta.
- Scenariile dezvoltate;
 - scenariul 1 - comprimare cu motoare actionate electric.
 - scenariul 2 - comprimare cu motoare actionate cu turbine pe gaze.



In urma analizei SWOT concluziile sunt urmatoarele:

- 1. Varianta 1 este mai versatila si ofera mai multe oportunitati de dezvoltare ulterioara.**
Are si avantajul ca foloseste toate echipamentele existente, mai ales ca zona adiacenta depozitului are potential de dezvoltare.
- 2. Scenariul 2 (actionare cu motoare pe gaz) este mai indicat deoarece sursa de gaze este la dispozitia beneficiarului in timp ce eventualele defectiuni energetice pot bloca Depozitul pentru 72 ore, cu implicatii majore asupra alimentarii cu gaze.**

In cadrul proiectului s-au analizat 2 variante privind Sistemul de depresurizare al Statiei Centrale.

Possiblele surse de gaze aferente sistemului de depresurizare al Statiei Centrale sunt dupa cum urmeaza:

- Supapele de Siguranta, care alcataiesc protectia finala la suprapresiune a instalatiilor procesului. Aceasta sursa are un caracter discontinuu, iar descarcarea gazelor poate avea loc numai accidental in situatia in care sistemele primare de protectie la suprapresiune nu functioneaza corespunzator.
- Robinetii de aerisire automatizati ai echipamentelor, sau unitatilor de proces, care sunt folositi la depresurizarea tuturor instalatiilor in situatii de forta majora care pot pune in pericol intregitatea personalului, a echipamentelor Statiei Centrale si a conductelor magistrale: cutremur, inundatii, acte de vandalism, atac armat, spargerea conductelor si altele asemenea.

Conform strategiei UE privind reducerea Emisiilor de Metan din sectorul energetic Evacuarea si arderile la faca sistematice ar trebui sa fie limitate la circumstante inevitabile, de exemplu din motive de siguranta, si sa fie inregistrate in scopul verificarii.

La proiectarea Sistemului de Depresurizare aferent Statiei Centrale s-au considerat urmatoarele doua posibilitati:

1. Facla.
2. Cos de Gaze.

Utilizarea Faclei este o optiune costisitoare, si este in principal folosita atunci cand:

- Din proces rezulta **in mod continuu o cantitate de gaze** care trebuie indepartata;
- Gazele rezultate sunt mai grele decat aerul si **nu se poate realiza o dispersie adevarata a acestora folosind numai un cos de gaze**;
- Gazele care trebuie dispersate sunt toxice sau corozive.

Din motive de siguranta, depresurizarea de urgență și descarcarea supapele de siguranta se va face în atmosferă. Un sistem instrumental dedicat este instalat pentru a opri instalația și izola sursele de presiune înainte de atingerea pragului la care operează sistemul de depresurizare de urgență, sau supapele de siguranta, prevenind astfel emisia de gaze în atmosferă chiar și în caz de urgență.

Pentru funcționarea în condiții de siguranta, o faca contine 1-3 piloți care trebuie să funcționeze în orice condiții atmosferice (temperaturi scazute, vant extrem, ploaie torrentială, ninsoare viscolită, etc.), iar consumul de gaze asociat este continuu, putând depăși $100 \text{ Nm}^3/\text{zi}$.

Pe termen lung este anulat astfel efortul oricărui economii referitoare la reducerea emisiilor cu efect de sera datorate unor eventuale esapari în atmosferă necesare operării Statiei în regim de avarie, care de altfel poate niciiodată nu va avea loc pe durata de viață a instalației.

Ca urmare, soluția tehnica propusă este de eliminare completa a arderilor la faca de la bun început, și înlocuirea acestora cu un sistem de proceduri de operare și protecții instrumentale care previn arderea. În același timp vor fi aplicate și vor ramane în funcțiune toate procedeele tehnice, instalatiile și echipamentele de protecție a personalului și instalatiilor în caz de forta majora cum ar

fi cutremur, inundatii catastrofale, atacuri intentionate armate sau nearmate, incendiu extins, si altele asemenea.

Alternativa 0 si impactul prognosat

Alternativa 0 reprezinta situatia in care se renunta la proiectul “INSTALATII DE COMPRIMARE, USCARE SI MASURA GAZE NATURALE PENTRU CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI, INCLUSIV ALIMENTAREA CU ENERGIE ELECTRICA 20 kV”.

Impactul prognosat pentru aceasta alternativa va fi unul **negativ** atat din punct de vedere socio-economic, cat si al protectiei mediului, avand in vedere principalele obiective ale proiectului:

- Cresterea sigurantei in aprovisionarea cu gaze a Romaniei si pentru regiunea Europei de SE, prin asigurarea unui volum mai mare de gaze inmagazinate;
- Proiectul contribuie la reducerea emisiilor de gaze cu efect de sera si a emisiilor poluante, in contextul politicilor de decarbonizare, la nivel European;
- Diminuarea dependentei de importurile de gaze naturale pe timp de iarna.

In tabelul urmator este prezentata Evolutia posibila a starii mediului in situatia neimplementarii Proiectului (Alternativa 0).

Tabelul nr. 8 Evolutia posibila a starii mediului in situatia neimplementarii Proiectului

ASPECT DE MEDIU	Evolutia posibila a starii mediului in situatia nerealizarii Proiectului- Alternativa zero
AER	<p>In cazul neimplementarii Proiectului sunt de semnalat urmatoarele aspecte:</p> <ul style="list-style-type: none"> • nu va fi asigurata siguranta in alimentare cu gaze naturale, inclusiv in situatiile de urgență, atât în România cât și pentru regiunea Europei de SE; • neasigurarea gazelor naturale pentru consumatorii casnici și industriali va conduce la utilizarea altor surse de producere a energiei termice, (lemn, carbune, motorina, etc.), cu potential mult mai ridicat de poluare al aerului; • creșterea emisiilor de gaze cu efect de sera (GES) prin neutilizarea surselor de energie regenerabilă solară – centrala electrică fotovoltaică, prevăzută în cadrul proiectului; • creșterea emisiilor de gaze cu efect de sera (GES) prin neimplementarea sistemului de recuperare gaze în caz de depresurizare controlată a instalațiilor necesară efectuării operațiilor de întreținere sau reparări, sau ca parte a secvenței de pornire a instalațiilor.
APA	<p>Neimplementarea Proiectului nu va avea un impact asupra corpurilor de apă subterana și de suprafața din zona.</p>
SOLUL	<p>Neasigurarea necesarului de gaze naturale pentru funcționarea termocentralelor/ electrocentralelor/ instalațiilor industriale, vor conduce la funcționarea acestora pe alte tipuri de combustibil (carbune, motorina, etc) având drept consecință poluarea solului datorită activităților miniere de exploatare, ocuparea solului cu depozite de materii prime poluatoare, zgura și cenusă.</p>
GESTIONAREA DESEURIILOR	<p>Nerealizarea lucrarilor de modernizare ale depozitului ar presupune lucrări periodice de întreținere și reparări ale instalațiilor pentru menținerea în stare bună de funcționare din care vor rezulta în mod constant, cantități de mari de deseuri.</p>

ASPECT DE MEDIU	Evolutia posibila a starii mediului in situatia nerealizarii Proiectului- Alternativa zero
UTILIZAREA RESURSELOR NATURALE	In lipsa implementarii Proiectului va fi necesar sa se dezvolte noi exploatari de gaze naturale pe teritoriul tarii cu consum considerabil de resurse naturale, Imposibilitatea asigurarii necesarului tot mai crescut de gaze poate conduce la cresterea consumului de lemn si alti combustibili solizi si lichizi pentru incalzit, producere de energie termica si electrica.
BIODIVERSITATE	Neimplementarea Proiectului nu va avea un impact direct asupra biodiversitatii. Impactul poate fi resimtit la nivelul habitatului datorita utilizarii, pentru incalzire si producere de energie electrica, a altor combustibili decat gazul metan (carbune, pacura, lemn), mult mai poluantri, care vor afecta, indirect, starea de conservare a biodiversitatii, prin mentinerea un nivel ridicat al emisiilor de poluantri in atmosfera (dioxid de sulf, monoxid de carbon, dioxid de carbon, oxizi de azot si pulberi)
RISCURI DE MEDIU	Neimplementarea Proiectului poate conduce la avarii soldate cu intreruperi bruste ale alimentarii cu gaze, in conditiile in care cererea este foarte mare, ceea ce ar avea ca rezultat pagube economice si sociale imense; Operatorul este obligat sa respecte prevederile din Regulamentul (UE) 2017/1938 al Parlamentului European si al Consiliului din 25 octombrie 2017 privind masurile de garantare a sigurantei furnizarii de gaze.
PATRIMONIUL CULTURAL	Neimplementarea Proiectului nu va avea un impact asupra patrimoniului cultural.
POPULATIA SI SANATATEA UMANA	Neimplementarea Proiectului va conduce atat la efecte directe negative ca urmare a emisiilor de poluantri in atmosfera rezultati din utilizarea combustibililor fosili cat si la efecte indirekte, ca urmare a neasigurarii alimentarii cu gaze in perioadele cu temperaturi negative, a intreruperilor dese in alimentarea cu gaze naturale sau ca urmare a imposibilitatii racordarii de noi consumatori.
PEISAJ	Nerealizarea Proiectului nu va produce modificari asupra peisajului.
SCHIMBARI CLIMATICE	Neimplementarea Proiectului va determina: <ul style="list-style-type: none"> • Mantinerea unei eficiente scazute a sistemului de inmagazinare gaze naturale, cu pierderi de gaze naturale datorate evacuarii in atmosfera la depresurizarea controlata a instalatiilor; • Mantinerea la nivelul actual al emisiilor GES, in contextul utilizarii in continuare a surselor de energie cu emisii de GES ridicate (carbune, hidrocarburi, etc).
EFICIENTA SI SECURITATE ENERGETICA	Neimplementarea proiectului va conduce la mantinerea situatiei de dependenta fata de alte state, fapt ce compromite securitatea energetica in context european.

4. DESCRIEREA ASPECTELOR RELEVANTE ALE STARII ACTUALE A MEDIULUI

4.1. APA

4.1.1. Conditii hidrogeologice ale amplasamentului

Pentru realizarea proiectului “Instalatii de comprimare, uscare si masura gaze naturale pentru cresterea capacitatii de inmagazinare subterana a gazelor in depozitul Ghercesti, inclusiv alimentare cu energie electrica 20 kv” s-a intocmit Studiu hidrogeologic preliminar.

Depozitului subteran de gaze naturale Ghercesti se plaseaza in sudul unitatii geomorfologice Piemontul (Podisul) Getic, in apropiere de zona de contact cu Campia Olteniei.

Dupa subimpartirea geomorfologica, aceasta zona se gaseste in subunitatea regionala Podisul Oltetului, subunitatea Podisul Tesluiului.

Piemontul (Podisul) Oltetului este amplasat in partea centrala a Podisului Getic si se individualizeaza ca o treapta bine dezvoltata intre Subcarpati si campie. Desi apare ca o unitate relativ omogena, in limitele lui se detaseaza doua subunitati morfostructurale:

- in partea de nord, dealuri piemontane;
- in partea de sud, podisuri colinare.

Podisurile colinare, care formeaza treapta sudica a Piemontului Oltetului (cu altitudini de 200 + 300 m), reprezinta un ansamblu de culmi netede care devin podisuri intinse, pe masura inaintarii spre marginea de sud. Ele sunt insotite de vai largi, mai putin adanci, cele mai mari insotite de terase. Dupa aspectul general, partea sudica a Piemontului Oltetului apare ca o campie piemontana inalta, despartita de raul Oltet in Podisul Tesluiului la vest si Podisul Beicai, la est.

Podisul Tesluiului este o regiune joasa (sub 300 m altitudine), cu aspect de campie care este despartita in campuri largi, de vai care au o orientare de la nord vest la sud est, vai drenate de raul Teslui, cod cadastral VIII - 1- 175, affluent de dreapta al raului Olt.

4.1.2. Informatii despre apa subterana

In vederea cunoasterii potentialului acvifer si al regimului natural al apelor freatic din zona Ghercesti, s-au consultat o serie de lucrari de explorare geologica din zona, lucrari care arata prezenta unui acvifer freatic cu adancimi cuprinse intre 20,00 si 70,00 m.

Acviferul este constituit in principal din pietrisuri, bolovanisuri si nisipuri cu lentile de argile prafoase si prezinta la partea superioara depozite loessoide, interceptate de toate forajele.

Din punct de vedere hidrogeologic, cercetarile cu foraje executate anterior in zona analizata pentru alimentarea cu apa sau in zone apropiate pentru alte lucrari de investitii, au pus in evidenta urmatoarele orizonturi acvifere:

- orizontul acvifer freatic;
- orizontul acvifer de adancime.

In zona obiectivului, acviferul freatic este amplasat la baza depozitelor loessoide (pleistocen mediu - superior), in depozitele de varsta pleistocen inferior.

- Structura litologica (fractii pelitice fine) precum si grosimea depozitelor acoperitoare (de pana la 50 m) determina aparitia unor lentile acvifere sau a suprafreaticului (nisipurile eoliene), cu potential hidrogeologic scazut.
- Potentialul calitativ variabil, caracterizat deseori prin caracterul nepotabil al apei freatic sub aspect chimic si mai ales bacteriologic, datorat vulnerabilitatii ridicate la riscul poluarii differentiate a acestei surse de mica adancime sub impactul intravilanelor si agentii de mediu de la suprafata.

- Stratele acvifere de medie adancime sunt reprezentate de succesiunea depozitelor de varsta Romanian – Pleistocen inferior (stratele de Candesti si la stratele de Fratesti).
- Din punct de vedere litologic, intercalatiile de nisipuri, pietrisuri si argile, provoaca un acvifer de tip multistrat, cu potential hidrogeologic foarte mare.
- Alimentarea cu apa in sistem centralizat a comunei Ghercesti se realizeaza din doua foraje de adâncime, avand indicativele F1, cu adancimea de 150 m si F3, cu adancimea de 135 m. Distanța dintre foraje este de circa 125 m. Fiecare foraj a fost executat in sistem hidraulic, cu circulatie inversa.
- Forajul F1 are debitul de exploatare de 2,2 l/s, denivelarea de 12,3 m si adancimea nivelului piezometric de 39 m. Au fost captate intervalele 45-55 m (nisip cu elemente de pietris) si 95-100 m (nisip).
- Forajul F3 are debitul de exploatare de 2,5 l/s, denivelarea de 13 m si adancimea nivelului piezometric de 58 m. Au fost captate intervalele 65-75 m (nisip cu pietris) si 121-131 m (nisip cu pietris).

Stratele acvifere de adancime sunt cantonate in complexul dacian.

- Complexul acvifer al Dacianului este constituit, la partea sa inferioara din nisipuri marunte cu frecvente concretiuni grezoase, care trec, spre partea superioara, la nisipuri fine cu intercalatii argiloase. Cresterii in grosime a Dacianului, de la sud la nord, ii corespunde o inmultire accentuata a nivelelor pelitice reprezentate printr-o succesiune de marne si argile, cu intercalatii de nisipuri si nivele carbunoase. In zona Craiova depozitele daciene depasesc 150,0 m grosime.
- Stratele acvifere din complexul Dacian au grosimi inseminate ajungand la peste 70 m in sectorul Drincea-Desnatui. In rest ele formeaza o alternanta continua de strate permeabile si strate impermeabile care, in general comunica intre ele.
- Litologic, complexul acvifer se caracterizeaza prin existenta in baza a unor nisipuri cu rare elemente de pietrisuri, spre partea superioara stratele acvifere au o granulometrie mai fina (nisipuri si nisipuri fine) fiind separate de orizonturi impermeabile argiloase. Culcusul complexului acvifer dacian este format din marne si argile pontiene sau din marne si nisipuri meotiene.
- Coperisul complexului este format din argile romaniene: in zonele in care Romanianul lipseste aluviunile luncilor stau direct peste depozitele Daciene. Aceasta situatie se intalneste in nordul si vestul perimetrlui unde depozitele luncilor Motrului superior, Husnitei si Cosustei repauzeaza peste depozitele daciene, dar si in sud, in lunca Dunarii.
- In Campia Olteniei stratele acvifere din depozitele daciene se alimenteaza din precipitatii in zonele situate in sudul perimetrlui unde acestea afloreaza, din orizontul freatic acolo unde exista legatura hidraulica directa intre acestea, precum si din apele de suprafata ale Dunarii, Jiului si Oltului unde acestea formeaza talvegul acestor cursuri de apa.
- Directia de curgere este orientata de la Sud la Nord conform cu zonele de afundare a depozitelor daciene. Tot in aceasta directie creste si presiunea de strat, in zonele situate in jumatarea nordica a campiei apele devenind arteziene, in special in lunca Jiului.
- Nivelul piezometric al apelor subterane cantonate in complexul acvifer Dacian este puternic ascensional si artezian.

4.1.3. Informatii despre corpurile de apa

Depozitul de inmagazinare subterana a gazelor naturale Ghercesti este amplasat in bazinul hidrografic Jiu, pe corpurile de apa subterana ROOT13 - Vestul Depresiunii Valahe si ROJI07 - Oltenia.

Reteaua hidrografica din zona analizata este formata din raul Teslui, cod cadastral: VIII-1.175 si affluentii acestuia.

Caracteristici paraul Teslui:

- Cod cadastral: VIII-1.175;
- Loc de izvorare: S-E Dealurile Amaradiei (SV Piemont Oltet) altitudinea 250 m;
- Lungime: 94 km;
- Suprafata bazin: 604 km²;
- Curs de apa in care se varsă: Olt, affluent dreapta;
- Loc varsare: aval de satul Farcasele (judetul Olt) in Campia Caracalului;
- Debit mediu multianual in zona de varsare: 2 m³/s;
- Affluentii principali: paraiele: Schiaua, Brancoveanca, Frasinet, Potopin, paraul Langa, Valea Vlasca, Valea Ursoaia.

Lucrarile propuse se situeaza la aproximativ 100 m fata de un fir vale necadastrat, Valea Ursoaia, affluent de dreapta al raului Teslui.

4.1.4. Zone protejate

In zona amplasamentului nu sunt identificate zone de protectie sanitara cu regim de restrictie sau zone de protectie hidrogeologica.

Lucrarile propuse nu intersecteaza si nu se situeaza in vecinatarea ariilor naturale protejate. Cele mai apropiate arii naturale protejate se situeaza la aproximativ 11 km ROSCI 0045 Coridorul Jiului si ROSPA 0023 Confluenta Jiu – Dunare, fata de amplasamentul Statiei Centrale Ghercesti.

4.2. AER

4.2.1. Conditii de clima si meteorologie

Clima zonei geografice in care se incadreaza terenul investigat are urmatorii parametrii:

- temperatura medie anuala+ 10,8 °C;
- temperatura minima absoluta - 30,5°C;
- temperatura maxima absoluta +41,5°C.

Precipitatii medii anuale au valoarea de 523 mm si reprezinta media valorilor inregistrate de-a lungul a 10 ani.

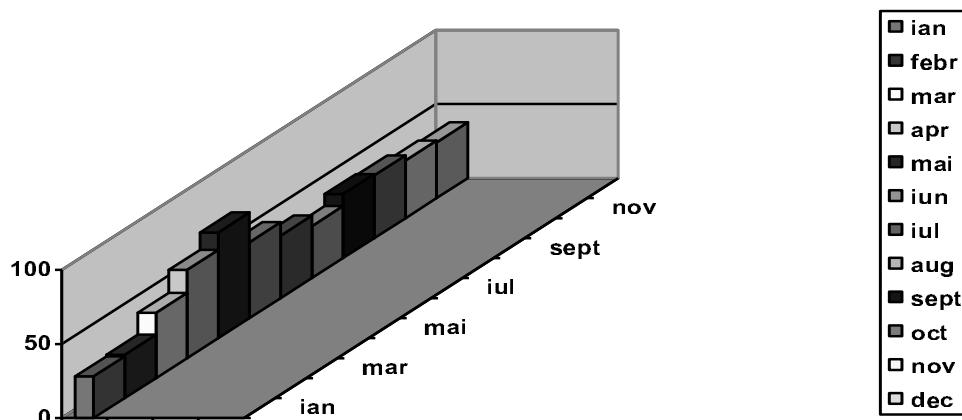


Fig. 4 - Diagrama precipitatilor lunare

Repartitia precipitatilor pe anotimpuri se poate prezenta astfel:

- | | |
|------------------|----------|
| - iarna | 95,1 mm |
| - primavara..... | 174,9 mm |
| - vara | 128,5 mm |
| - toamna | 124,3 mm |

Sunt considerate "cu precipitatii" toate zilele in care apa cazuta sub forma de ploaie, lapovita, grindina, ninsoare, etc. a totalizat mai mult de 0,1 mm.

Datele de adancime la inghet sunt definite in standardul STAS 6054-77. Adancimea maxima de inghet este 0,70-0,80 m iar frecventa medie a zilelor de inghet cu $T < 0^{\circ}\text{C}$ este de 100,1 zile/an.

Un alt factor important al climei il reprezinta viteza si directia vanturilor. Pe baza diagramei de mai jos, se poate concluziona ca directia predominanta a vanturilor este cea estica (24,6%) si vestica (18,7%).

Calmul inregistreaza valoarea procentuala de 26,3%, iar viteza medie a vanturilor se inscrie in plaja 1,2÷4,3 m/s.

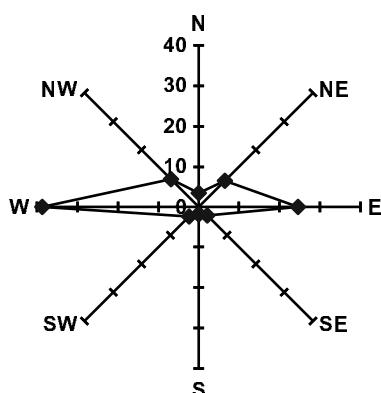


Fig. 5 - Directia predominanta a vanturilor

4.2.2. Calitatea aerului din zona amplasamentului

Poluarea aerului afecteaza negativ sanatatea umana, mediul si clima. Atat expunerea de scurta durata, cat si cea de lunga durata dauneaza sanatati, fie prin expunerea directa la poluanii atmosferici, fie indirect, prin poluantii transportati prin aer, depozitati si apoi acumulati in lantul trofic. Poluarea aerului afecteaza, de asemenea, si ecosistemele prin contributia la eutrofizarea si acidificarea apei si solului, conducand astfel la pierderi de vegetatie si fauna. Poluarea aerului poate afecta culturile agricole si padurile, cauzand pierderea unor recolte. Mai mult decat atat, anumiti poluanți atmosferici afecteaza sistemul climatic, declansand modificari in radiatia globala.

La nivel national, evaluarea calitatii aerului inconjurator este reglementata prin Legea 104/2011 privind calitatea aerului inconjurator ce transpune Directiva 2008/50/CE a Parlamentului European si a Consiliului privind calitatea aerului inconjurator si un aer mai curat pentru Europa si Directiva 2004/107/CE a Parlamentului European si a Consiliului privind arsenul, cadmiul, mercurul, nichelul, hidrocarburile aromatice policiclice in aerul inconjurator. Aceasta lege are ca scop protejarea sanatatii umane si a mediului ca intreg, prin reglementarea masurilor destinate mentinerii calitatii aerului inconjurator acolo unde aceasta corespunde obiectivelor pentru calitatea aerului inconjurator si imbunatatirea acestia in celelalte cazuri.

Evaluarea calitatii aerului prin masuratori continue in puncte fixe se realizeaza, prin intermediul statilor automate de monitorizare aparținând RNMCA.

La nivelul judetului Dolj, exista 6 statii automate de monitorizare, gestionate de Agentia pentru Protectia Mediului Dolj.

Poluantii monitorizati - respectiv SO₂, NO₂, NOx, CO, Pb, PM₁₀ si PM_{2,5}, benzen si ozon (O₃) - sunt cei reglementati prin directivele europene privind calitatea aerului inconjurator, preluate prin legislatia noastra in Legea nr. 104/2011, privind valorile limita, de prag si de alerta ale acestora, precum si a metodelor de masurare si evaluare.

Structura retelei din aglomerarea Craiova:

- statia DJ-1 - statie urbana de trafic, amplasata pe Calea Bucuresti, vis-a-vis de Piata Mare, locatia respectiva fiind reprezentativa din punct de vedere al traficului (raza ariei de reprezentativitate max 100m); poluantii monitorizati sunt SO₂, NO, NO₂, NOx, CO, PM₁₀ si BTEX; statia nu a functionat in 2023 din cauza unor defectiuni la alimentarea electrica interna;
- statia DJ-2 - statie de fond urban amplasata in zona Primariei Craiovei pana pe 18.05.2024, apoi relocata, la solicitarea Primariei Craiova si cu acceptul MMAP si CE, in cartierul Brazda lui Novac, str. Lamaitei nr.4, in incinta Scolii gimnaziale Sf. Gheorghe, expusa mai putin traficului si industriei; poluantii monitorizati sunt SO₂, NO, NO₂, NOx, CO, PM_{2,5} si BTEX;
- statia DJ-3 - industriala urbana, amplasata in zona Billa, aflata sub influenta ambelor termocentrale si a retelei de trafic intens din vestul orasului (raza ariei de reprezentativitate este de max 1 km); poluantii monitorizati sunt SO₂, NO, NO₂, NOx, O₃, PM₁₀;
- statia DJ-5 - statie de fond suburban amplasata in zona pod Jiu spre intrarea in Breasta, situata la distanta de aproape toate sursele de poluare majore din aglomerare, afectata, uneori de emisiile de la SE Isalnita; poluantii monitorizati sunt SO₂, NO, NO₂, NOx, CO, PM₁₀ si O₃ - de mentionat ca acesta din urma se regaseste in reteaua europeana speciala de monitorizare si evaluare, alaturi de alte statii din tara.

Statii amplasate in judetul Dolj:

- DJ-6 - statie de trafic amplasata la Calafat, in apropiere de zona transfrontaliera (pod romano-bulgar si vama Calafat); poluantii monitorizati sunt SO₂, NO, NO₂, NOx, CO, PM₁₀, PM 2,5;
- DJ-7 - statie de fond urban amplasata in Filiiasi (fosta DJ-4, relocata la solicitarea MMAP), in incinta stadionului din localitate; poluantii monitorizati sunt SO₂, NO, NO₂, NOx, PM₁₀, PM_{2,5} (incepand cu luna octombrie) si O₃

Pe langa indicatorii de calitate a aerului mentionati, se monitorizeaza si parametri meteorologici la statiile DJ-2, DJ-6 si DJ-7: temperatura, directia si viteza vantului, presiunea atmosferica, radiatia solara, umiditatea relativa si nivelul precipitatilor.

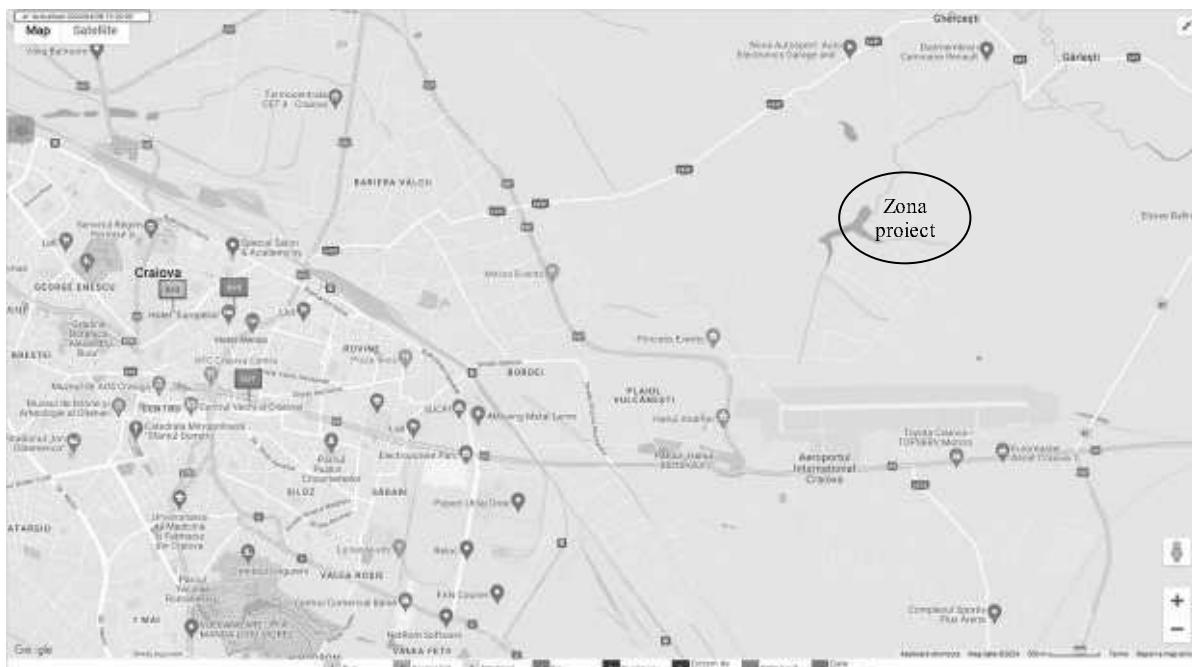


Fig. 6 Amplasarea statilor de monitorizare a calitatii aerului in raport cu zona proiectului

Cele mai apropiate statii de monitorizare a calitatii aerului, urbane: DJ-1, DJ-3 si DJ-2, situate peste 5 km fata de amplasamentul proiectului.

Conform Raportului privind calitatea factorilor de mediu publicate de APM Dolj, pentru anul 2023, nu s-au inregistrat, din motive tehnice, date suficiente pentru evaluare.

Se remarca numarul redus al statilor de monitorizare a calitatii aerului, precum si volumul insuficient de date care sa furnizeze informatii certe cu privire la calitatea aerului in zona cu care se suprapune proiectului.

Se poate insa concluziona, chiar si in aceste conditii ca in zona de amplasare a proiectului, calitatea aerului este buna, in zona nefiind surse semnificative de poluare a aerului.

In zona amplasamentelor singurele surse de poluare ale aerului sunt reprezentate de motoarele autovehiculelor ce tranziteaza zona.

4.3. SOLUL

Pe teritoriul comunei Ghercesti principalele tipuri de sol sunt:

- Protosoluri aluviale si soluri aluviale (inclusiv gleizate) in suprafata de 331 ha;
- Soloneturi tipice si soloneturi luvice in suprafata de 39 ha;
- Soluri aluviale (inclusiv protosoluri aluviale) in suprafata de 141 ha;
- Soluri brune argiloiluviale pseudogleizate, slab luvice, melanice in suprafata de 454 ha;
- Soluri brune eu-mezobazice, erodate si erodisoluri in suprafata de 1348 ha;
- Soluri brun-roscate luvice tipice in suprafata de 532 ha;
- Soluri brun-roscate molice (inclusiv cernoziomuri argiloiluviale tipice) in suprafata de 46 ha;
- Soluri brun-roscate tipice (inclusiv slab luvice) in suprafata de 55 ha;
- Soluri brun-roscate tipice erodate si erodisoluri in suprafata de 48 ha;
- Soluri brun-roscate tipice si soluri brun-roscate tipice, erodate in suprafata de 175 ha;

- Soluri brun-roscate vertice in suprafata de 80 ha;
- Vertisoluri (tipice si cromice) in suprafata de 1002 ha;
- Vertisoluri erodate si erodisoluti in suprafata de 163 ha;
- Vertisoluri si vertisoluri erodate in suprafata de 549 ha.

Pentru realizarea proiectului, pe amplasamentul propus s-au efectuat cercetari geotehnice, care au costat din:

- observatii asupra terenului pentru precizarea conditiilor geomorfologice din zona in care este amplasata conducta;
- executarea de sondaje pentru precizarea constitutiei litologice a terenului de pe traseul conductei si prelevarea de probe in vederea determinarii parametrilor fizico-mecanici ai rocilor din componenta terenului respectiv.

Cercetarea a fost executata pentru:

- precizarea conditiilor geomorfologice din zona amplasamentelor;
- incadrarea terenului intr-o anumita categorie geotehnica;
- identificarea constitutiei litologice a terenului de fundare si prelevarea de probe in vederea determinarii parametrilor fizico-mecanici ai rocilor din componenta terenului respectiv;
- analiza si interpretarea datelor lucrarilor de teren si de laborator, precum si a rezultatelor incercarilor;
- evaluarea stabilitatii generale si locale a terenului;
- semnalarea unor categorii speciale de teren (terenuri constituite din pamanturi cu umflari si contractii mari, pamanturi foarte compresibile, terenuri cu un continut mare de materii organice etc.) sau procese geologice-dinamice (eroziuni,
- abrupturi, sufozii, crovuri, deplasari de teren, zone de sedimentatie eoliana intensa etc.), care ar putea influenta stabilitatea terenului si siguranta obiectivelor;
- eventuale solutii de imbunatatire a terenului;
- evaluarea presiunii conventionale de baza;
- stabilirea situatiei apei subterane si eventuale masuri pentru protejarea fundatiilor constructiilor impotriva infiltratiilor apei subterane si a ascensiunii capilare, precum si pentru preventirea antrenarii hidrodinamice.

Cercetarile geotehnice efectuate au constat din observatii de ansamblu asupra perimetrlui statiei si din executarea a 10 (zece) foraje geotehnice, cu adancimea de 6,00-14,00 m, amplasate in zona obiectivelor proiectate.

La data cercetarilor (2022), in timpul executiei forajelor geotehnice, nu au fost intalnite infiltratii de apa pana la adancimea investigata (14.00 m).

Datele furnizate din cartarea geotehnica si din forajele execute indica faptul ca terenul amplasamentului este constituit din depozite argiloase si prafioase.

4.4. GEOLOGIA SUBSOLULUI

Depozitului subteran de gaze naturale Ghercesti se placeaza in sudul unitatii geomorfologice Piemontul (Podisul) Getic, in apropiere de zona de contact cu Campia Olteniei. Dupa subimpartirea geomorfologica, aceasta zona se gaseste in subunitatea regionala Podisul Oltetului, subunitatea Podisul Tesluiului.

Podisul Tesluiului este o regiune joasa (sub 300 m altitudine), cu aspect de campie care este despartita in campuri largi, de vai care au o orientare de la nordvest la sudest, vai drenate de raul Teslui, cod cadastral VIII - 1- 175, affluent dreapta al Oltului.

Acumularile de gaze libere puse in evidenta in zona Simnic - Carcea – Ghercesti – Ungureni, sunt localizate intr-o capcana structurata de mari dimensiuni, constituta dintr-un banc de nisip depus e relieful preexistent, in conditiile de sedimente specifice zonei de „Platforma”.

Roca colector este alcatuita din nisipuri cu bobul fin, uneori calcaroase, de tip masiv, situate la adancime cuprinse intre 240 – 350 m.

Zacamantul de gaze libere cantonat in aceasta capcana este de tip stratiform, de bolta, cu apa de talpa in anumite zone ale colturilor si a fost pus in exploatare in anul 1958.

Presiunea initiala de zacamant a scazut de la 23,2 bar la circa 8 bar in prezent.

Parametrii geologo – fizici care caracterizeaza zacamantul si mediul poros – permeabil au urmatoarele valori:

- Suprafata gazeifera: 158,8 km²;
- Grosimea efectiv saturata: 14,028 m;
- Volumul porilor, initial saturat cu gaze: 509,3 mil m³;
- Porozitatea efectiva medie: 30;
- Saturatia medie in gaze: 78
- Presiunea statica initiala in zacamant: 23,2 bara;
- Temperatura de zacamant: 17°C (290 K);
- Permeabilitatea efectiva: 500÷1500 mD;
- Resursa geologica initiala: 12.894 mil Stm³.

Fluidele care satureaza mediul poros – permeabil sunt reprezentate de gazele libere si apa de zacamant. Gazele se incadreaza in grupa gazelor sarace, fiind constituite in proportie de 92,2 – 99,8 vol din metan, alaturi de care apar in procente reduse azotul (0,9 ÷ 5,9% vol) si dioxidul de carbon (0,1 – 0,4% vol). Apele de zacamant recoltate din sonde sunt de tipul bicarbonat de Na, clasele A1, A2 si S, dupa clasificarea „Sulin” si pot fi incadrate in clasa I dupa „Palmer”, continutul in NaCl fiind cuprins intre 3,4 ÷ 5 g/l.

4.5. BIODIVERSITATE

4.5.1. Informatii despre biotopurile de pe amplasament

Terenul care urmeaza sa fie ocupat de obiectivele prevazute in cadrul proiectului este amplasat in incinta Statiei Centrale Ghercesti si in vecinatatea acesteia (teren achizitionat de Beneficiar) si are categoria de folosinta arabil.

Biotopul caracteristic zonei este reprezentat de culturi agricole.

4.5.2. Informatii despre flora locala

Lucrarile propuse se vor desfasura in cea mai mare parte pe terenuri avand categoria de folosinta curti-construcții industriale (incinta statie centrala Ghercesti) si in vecinatatea acesteia pe directiile vest si sud. In vecinatatea amplasamentului analizat, flora este reprezentata de culturi agricole (culturi de grau, orz, porumb) si flora spontana caracteristica care face trecerea de la campie la zona colinara.

4.5.3. Informatii despre fauna locala

Fauna din zona analizata este reprezentata de iepure, vulpe, vitezure, nevastuica, soarecele de camp, arici, dihor, cartita, popandau, guster, sarpele de apa, broasca si racanelul.

In categoria pasarilor rapitoare intalnim sorecarul, vanturelul rosu, uliul pasa-rar, cioara neagra, cotofana, cioara griva. Alte pasari sunt gaita, mierla neagra, ciocanitoarea, cucul, pupaza, privighetoarea, graurul, vrabia, potar-nichea, prigoria, ciocarlia, pitigoiul, codobatura, cinteza, randunica, scatiul, stancuta, cucuveaua, gugustiucul, fazanul, barza.

4.6. PEISAJUL

La nivelul zonei de interes, peisajul este constituit din formațiuni naturale (lacul Ghercesti, terenuri agricole) și antropizat (obiective industriale).



Fig. 7 Amplasare proiect pe harta utilizarii terenurilor conform programului Corine Land Cover

4.7. MEDIUL SOCIAL SI ECONOMIC

Lucrarile propuse se vor realiza pe teritoriul administrativ al comunei Ghercesti, județul Dolj.

Comuna Ghercesti este amplasata la aproximativ 8 km, in partea de nord a municipiului Craiova, pe valea parcului Teslui si este intinsa pe o suprafata de 15 000 m².

Are în componenta 5 localități: Ghercesti - reședința de comună, Girlesti, Ungureni, Ungureni Mici și Luncșoru.

Conform recensământului efectuat în 2021, populația comunei Ghercesti se ridică la 2132 de locuitori. Majoritatea locuitorilor sunt romani (97,51%), iar pentru 2,31% din populație, apartenența etnică nu este cunoscută.

Comuna Ghercesti dispune de 3 Școli, 2 Camine culturale, 1 Dispensar medical și 3 Biserici.

Principalele domenii de activitate în care este angajată populația activă a comunei Ghercesti sunt: Lucrări de construcții și instalări electrice, Fabricare mobila, Transporturi rutiere de marfuri; Comerț cu amanuntul, Activități de ferme mixte (creșterea animalelor).

În perioada de construcție și montaj muncitorii care vor realiza lucrările sunt angajați de către firma constructoare, iar transportul, cazarea și alte servicii sunt asigurate de către firma.

Realizarea proiectului nu modifică condițiile economice locale.

Proiectul nu se suprapune cu zone de locuire în zona de amplasare a acestuia.

În zona proiectului nu sunt obiective de interes public.

4.8. CONDITII CULTURALE SI ETNICE, PATRIMONIUL CULTURAL

Realizarea proiectului nu modifica conditiile etnice si culturale ale localitatilor din zona amplasamentului. Personalul de executie apartine firmei constructoare.

In zona analizata nu sunt monumente istorice si situri arheologice. Amplasamentul analizat este localizat la distanta de aproximativ 2000 m de cele mai apropiate obiective aparținând Patrimoniului Cultural, potrivit Listei Monumentelor Istorice.

Tabelul nr. 9 Monumente istorice si situri arheologice aflate in zona proiectului

Cod RAN / LMI	Denumire	Localitate	Datare	Distanță (Km)
RAN 72427.02	Asezarea neolitica de la Garlesti - Saliste	sat Garlesti; comuna Ghercesti	Neolitic timpuriu	2
DJ-II-m-B-08275	Biserica „Cuvioasa Paraschiva”	sat Ghercesti; comuna Ghercesti	1831	2,2
RAN 69919.32	Descoperire izolata in Craiova - Hanul Doctorului	municipiul Craiova	Epoca bronzului timpuriu	2,7
RAN 69919.02	Asezarea de la Craiova - Hanul Doctorului	municipiul Craiova	Epoca bronzului	2,7
DJ-II-m-B-08274	Biserica „Inaltarea Domnului”	sat Garlesti; comuna Ghercesti	1878	3,4
RAN 72418.01	Fortificatia romana de la Ghercesti - Brazda lui Novac	sat Ghercesti; comuna Ghercesti	Epoca romana (sec. I-IV p. Chr.)	3,5
RAN 72427.01	Situl arheologic de la Garlesti-Surupatoare	sat Garlesti; comuna Ghercesti	Neolitic timpuriu	3,6
RAN 69955.03	Fortificatia romana de la Simnicu De Jos - Brazda lui Novac	Simnicu De Jos	Epoca romana (sec. I-IV p. Chr.)	3,7
69919.28	Fortificatia romana de la Craiova - Brazda lui Novac	municipiul Craiova	Epoca romana (sec. I-IV)	3,7

5. IMPACTUL PROIECTULUI PROPUȘ ASUPRA FACTORILOR DE MEDIU

5.1. FACTOR DE MEDIU APA

5.1.1. Descrierea sursei de alimentare cu apa

Pe perioada executiei lucrarilor propuse, alimentarea cu apa se va realiza din sursele proprii aparținând Depogaz, prevazute cu apometre.

Apa potabila necesara personalului ce va executa lucrările de construcții - montaj va fi asigurată prin achiziție de apă imbuteliată de către firma constructoare.

Pe perioada de funcționare, pentru alimentarea cu apa în scopuri menajere, tehnologice și asigurarea rezervei pentru apărarea împotriva incendiului, în incinta Statiei Centrale Ghercesti s-a propus executia unui put forat de apă, cu caracter de explorare-exploatare, conform Plan general de amplasare obiective și echipamente Nr. 6468.01.PLDD.3020, în poziția data de coordonatele STEREO 70:

- X 315565;
- Y 411477.

Forajul putului de apa se va realiza cu instalatia de foraj in sistem hidraulic cu sapa cu role de diametru 12 1/4" (311,2 mm) si va avea adancimea finala de 150 m.

CONSTRUCTIE FORAJ ALIMENTARE CU APA

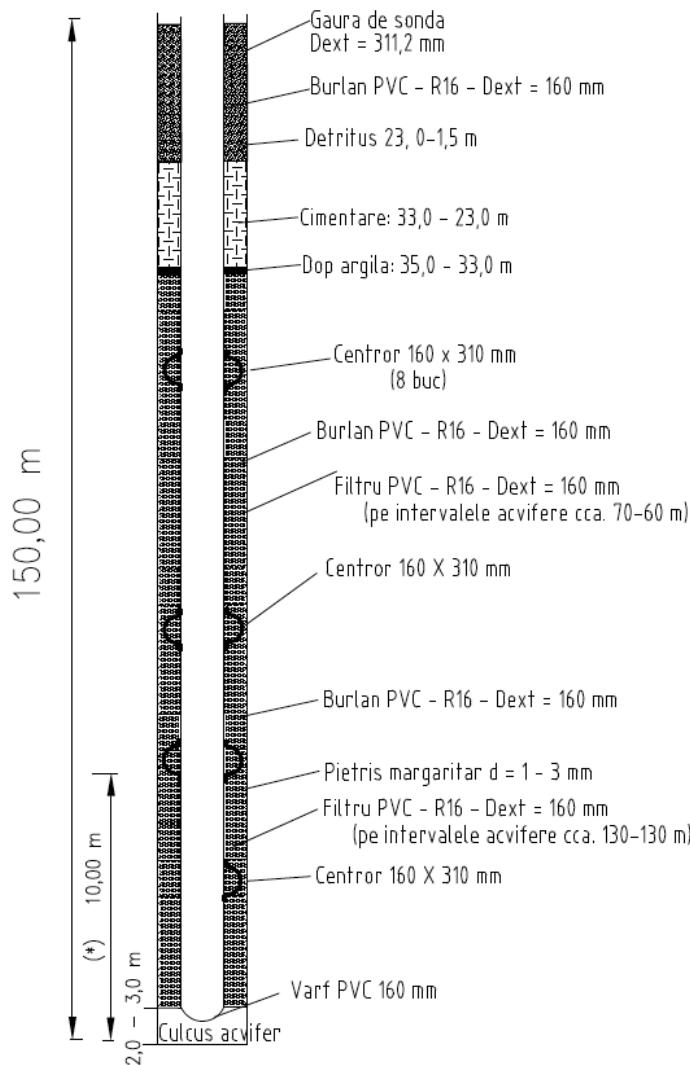


Fig. 8 Schema constructiva put apa H =150 m

Putul forat va fi echipat cu:

- pompa submersibila PS-01, cu capacitatea de 4 m³/h;

Furnitura pompei va cuprinde urmatoarele:

- Panou electric de control prevazut cu toate automatizarile necesare functionarii in conditii de siguranta a pompei, inclusiv senzori de nivel min. – max.;
- Teava de refulare;
- Flanse de cuplare;
- Cablu de alimentare: cca. 180 m.
- 2 Filtre de Apa CL-01, prevazute cu indicator local de presiune diferentiala PDI-043-A/B;
- Contor de apa FQI-022.

Putul va fi prevazut cu un camin de apa din beton armat si capac metalic de vizitare si interventie la gura putului in caz de necesitate.

Dupa executia forajului, a decolmatarii-denisiparii si a pomparilor experimentale se vor stabili parametrii tehnici: adancime, litologie, rezultatele pomparilor experimentale (nivel hidrostatic, nivel hidrodinamic, denivelari, debite de exploatare). Pe baza parametrilor hidrogeologici

constructorul va face recomandarile finale privind tipul pompei submersibile cu care se va echipa forajul si parametrii optimi de exploatare ai acestuia. Pompa se va introduce la o adancime de cca. 3 - 4 m sub nivelul dinamic, in functie de rezultatele testarilor.

Descriere retea de alimentare cu apa

In cadrul proiectului au fost prevazute:

Sistemul de Apa Industriala compus din:

- Rezervor de Apa de Industriala 520-TA-01, pentru stocarea unui volum de apa de 5 m^3 , prevazut cu traductor de nivel LIT-021 cu indicare locala si in PCS.
- Raccord de incarcare a Rezervorului din cisterne auto, prevazut cu robinet de izolare si clapeta de retinere pentru refacerea rezervei de apa cand putul de apa nu este disponibil.
- 2 Hidrofoare 520 PA-02-A/B cu capacitatea de $4\text{ m}^3/\text{h}$ la 4 barg.

Sistem de apa pentru apararea incendiilor, compus din:

- Rezervor de Apa de Incendiu 730-TA-01, pentru stocarea unui volum de apa corespunzator functionarii Pompei de Incendiu pe o durata de timp de 3 ore. Parametrii de operare si proiectare ai Rezervorului sunt:
 - Tip: Suprateran.
 - Presiunea de proiectare: 10 mbarg.
 - Temperatura de proiectare: $-29^\circ\text{C} \dots 80^\circ\text{C}$.
 - Presiunea de operare: Atmosferica.
 - Diametrul: 7 m.
 - Inaltimea: 7 m.
 - Capacitatea: 230 m^3 .
- Pompa de Incendiu Electrica 730-PA-01
 - Tip: Centrifuga, NFPA 20.
 - Debit: $72\text{ m}^3/\text{h}$ la 75 m inaltime de pompare; $108\text{ m}^3/\text{h}$ la 49 m inaltime de pompare.
 - Actionare: Motor electric 45 kW.
- Pompa de Incendiu Diesel PA-02;
 - Tip: Centrifuga, NFPA 20.
 - Debit: $72\text{ m}^3/\text{h}$ la 75 m inaltime de pompare; $108\text{ m}^3/\text{h}$ la 49 m inaltime de pompare.
 - Actionare: Motor diesel 45 kW.
- Pompe de Mentinere a Presiunii 730-PA-03-A/B
 - Tip: Centrifuga, NFPA 20.
 - Debit: $5\text{ m}^3/\text{h}$ la 30 m inaltime de pompare, $7.5\text{ m}^3/\text{h}$ la 20 m inaltime de pompare.
 - Actionare: Motor electric 1.5 kW.

Reteaua de transport apa, captata prin intermediul putului forat este compusa din:

- Conducta de aductiune in lungime de 25 m, din teava trasa, otel 275 NL1 sau 355 NL1, diametrul $60,3 \times 5,6$ mm, la rezervorul tampon de apa industriala (520-TA-01) cu capacitatea de 5 m^3 .

Din rezervor, apa este pompata catre consumul local, respectiv centrala termica cu capacitatea 1100 kW, care va fi amplasata intr-o incaperi special amenajata in

Cladirea Pavilion Tehnico-administrativ, necesara asigurarii agentului termic pentru incalzirea gazelor combustibile, a spatiilor tehnice (cladire PSI, hala compresoare) si administrative (cladire tehnico-administrativ si cabina portar);

- Conducta in lungime de 42 m, din teava trasa, otel 275 NL1 sau 355 NL1, diametrul 88,9 x 5,6 mm la rezervorul PSI (7300-TA-01) cu capacitatea de 230 m³. Din rezervor apa este pompata in centura de hidranti (36 hidranti exteriori).

Sistem de alimentare cu apa potabila

Pentru apa potabila, a fost prevazut un sistem de potabilizare dedicat: o unitate de filtrare si conditionare ce se va monta in interior, respectiv in cladirea de aer instrumental si pompe PSI.

De la unitatea de filtrare si conditionare apa potabila, apa este transportata catre consumatori printr-o conducta din polietilena PE, cu diametrul DN 50 si lungimea de 22 m, de unde este distribuita catre:

- cladirea tehnico-administrativa, printr-o conducta PE, DN 50 in lungime de 30 m;
- cabina portar, printr-o conducta PE, DN 50 in lungime de 30 m si lungimea de 19 m.

La alimentarea cu apa potabila, toate elementele care vin in contact cu apa vor prezenta aviz sanitar si agrement de utilizare pentru apa destinata consumului uman.

Montajul conductelor de alimentare cu apa se va realiza ingropat, pe pat de nisip, respectandu-se adancimea de inghet.

La subtraversarea drumurilor interioare, conductele vor fi prevazute in tub de protectie din otel 323,9 x 7,1 mm in lungime de 9 m.

In anexa este prezentat Plan Retele exterioare de apa si canalizare - Plan de amplasare 6468.01.PHLD.6040.

5.1.2. Bilantul consumului de apa

Necesar de apa pentru nevoi igienico-sanitare

Determinarea debitului de calcul de apa pentru consumul zilnic la cladirea administrativa si atelierul propus in incinta statiei, conform prevederilor SR 1343/1-2006 si STAS 1478-1990 se stabileste astfel:

Debit de apa mediu zilnic Q_{zi med}

Q_{zi med} reprezinta media volumelor de apa utilizate zilnic in decursul unui an, [m³/zi]:

$$Q_{zi\,med} = \frac{Vol.\,an}{365} = \frac{1}{1000} \sum_{k=1}^n \left[\sum_{i=1}^m N(i) \cdot q_s(i) \right]$$

Debit de apa maxim zilnic Q_{zi max}

Q_{zi max} reprezinta volumul de apa utilizat in ziua cu consum maxim in decursul unui an, [m³/zi]:

$$Q_{zi\,max} = \frac{1}{1000} \sum_{k=1}^n \left[\sum_{i=1}^m N(i) \cdot q_s(i) \cdot K_{zi}(i) \right]$$

unde:

N_i – reprezinta numarul de utilizatori (personal administrativ si muncitor);

q_s – este debit specific: cantitatea medie zilnica de apa necesara unui consumator pentru o activitate normala [/consumator si zi];

K_{zi} – coeficient de variatie zilnica; se exprima sub forma abaterii valorii consumului zilnic fata de medie, adimensional;

Date de intrare:

In cadrul Statiei Centrale Ghercesti, numarul maxim de utilizatori de apa **N_i = 20** (personal administrativ si muncitor);

Conform STAS 1478/1990 – tabelul nr. 4, pozitia 19, pentru intreprinderile industriale cu procese tehnologice din grupa I, necesarul specific **q_s = 60 l/consumator/zi**.

Coefficientul de variație zilnică s-a stabilit conform SR 1343-1:2006 – tabelul nr. 1, $K_{zi} = 1,30 \div 1,40$, se alege $K_{zi} = 1,30$;

Date de ieșire:

Debit de apă mediu zilnic $Q_{zi\ med}$

$$Q_{zi\ med} = 1/1000 (20 \times 60) = 1,2 \text{ [m}^3 / \text{zi}] = 0,0139 \text{ [l/s]} = 438 \text{ [m}^3/\text{an}]$$

Debit de apă maxim zilnic $Q_{zi\ max}$

$$Q_{zi\ max} = 1/1000 (20 \times 60) \times 1,3 = 1,56 \text{ [m}^3 / \text{zi}] = 0,0181 \text{ [l/s]} = 569 \text{ [m}^3/\text{an}]$$

CERINTA DE APA

$$C_{zi\ med} = Q_{zi\ med} \cdot K_p \cdot K_s$$

$$C_{zi\ max} = Q_{zi\ max} \cdot K_p \cdot K_s$$

unde:

K_p – coeficient de suplimentare a cantitatii de apă pentru acoperirea pierderilor de apă în obiectele sistemului de alimentare cu apă pana la bransamentele utilizatorilor;

K_s – reprezinta coefficientul de servitute pentru acoperirea necesitatilor proprii ale sistemului de alimentare cu apă.

Date de intrare:

Se cunosc necesarul mediu, maxim și orar, calculate anterior

Pentru retelele de distributie noi (sub 5 ani) se apreciaza $K_p = 1,15$ și $K_s = 1,02$.

Date de ieșire:

$$C_{zi\ med} = 1,2 \times 1,15 \times 1,02 = 1,41 \text{ [m}^3 / \text{zi}] = 0,0163 \text{ [l/s]} = 514 \text{ [m}^3/\text{an}]$$

$$C_{zi\ max} = 1,56 \times 1,15 \times 1,02 = 1,83 \text{ [m}^3 / \text{zi}] = 0,0212 \text{ [l/s]} = 668 \text{ [m}^3/\text{an}]$$

Necesarul de apă pentru consum tehnologic (preparare agent termic)

Necesarul maxim de apă pentru sistem de incalzire compus din centrala termica, retele termice și instalatii interioare este $Q_{zi\ max} = 15 \text{ m}^3 / \text{zi}$.

Consumul este ocazional, utilizat o data pe an pentru producere agent termic/umplere instalatii.

Cantitatile de apă utilizate pentru producerea agentului termic variază, functie de temperatura ambiantă. Agentul termic este folosit pentru menținerea temperaturii optime în spațiile de lucru.

Necesarul de apă pentru apararea împotriva incendiilor

Necesarul de apă pentru incendii include rezerva de apă pentru prevenirea și stingerea incendiilor.

Rezerva de apă intangibila P.S.I. este de 216 m^3 , conform normativului N.P.C.I.P.G. - 1989, tabel 9.2.14, unde este specificat debitul de apă de $20 \text{ dm}^3/\text{s}$ și timpul de funcționare al hidrantilor 3 h.

$$N = 20 \text{ dm}^3/\text{s} \times 10^{-3} \times 3 \text{ h} \times 3600 \text{ s/h} = 216 \text{ m}^3$$

Rezerva de apă pentru incendiu este asigurată din rezervorul de stocare cu capacitatea de 230 m^3 .

5.1.3. Managementul apelor uzate

Pe perioada de executie rezulta apa uzata tehnologic de la probarea instalatiilor. Aceasta va fi colectata in habe metalice, de unde va fi evacuata in sistemele existente de colectare, in vederea injectiei in strate de adancime.

In cadrul organizarii de santier au fost prevazute toalete ecologice.

Pe perioada de functionare s-a prevazut un sistem de colectare, tratare si evacuare a apelor reziduale.

Sistemele de colectare, tratare si evacuare a apelor reziduale de pe platforma Statiei se vor compune in principal din:

1. **Sistem de colectare separata si epurare a apelor uzate** menajere rezultate de la consumatorii din incinta, compus din:

- retea canalizare menajera gravitationala, confectionata din tuburi PVC DN200 mm, imbinata cu mufe si camine din PVC prevazute cu rame si capace din fonta carosabile si necarosabile;
- statie compacta de epurare biologica ape uzate menajere, debit $Q= 4.0 \text{ m}^3/\text{h}$, (24 locuitori echivalenti) cu bazin din polietilena, dimensionata conform SR 1846 -1:2006.

Tehnologia de epurare:

- Epurare mecanica: retinerea impuritatilor nedegradabile biologic (materiale plastice, etc);
- Epurare biologica cu namol activ;
- Nitrificare;
- Denitrificare;
- Decantare finala.

Descrierea tehnologiei de epurare

Pre-epurarea mecanica este realizata de un cos de retinere a impuritatilor aerat, pozitionat in zona de denitrificare sub conducta de intrare apa uzata. Cosul de retinere al impuritatilor este prevazut cu orificii cu diametrul 12 mm (0.47") si este dotat cu maner pentru o mai buna manevrare.

Zona de denitrificare este despartita de zona cu namol activat print-un perete. In aceasta zona apa este mentinuta in miscare de o pompa hidropneumatica. Agitarea zonei se realizeaza optim datorita aranjarii geometrice a acesteia.

Eliminarea azotului din apa uzata se realizeaza in zona de denitrificare, principiul procesului fiind acela ca in conditii anoxice populatia de bacterii din namol activat foloseste oxigenul fixat din nitriti si nitrati in procesele de respiratie. Nitratii sunt redusi la azot molecular gazos care este eliberat in atmosfera.

Poluarea organica este eliminata biologic din apa uzata in zona cu namol activat, aerata. Compusii organici sunt oxidati si redusi la dioxid de carbon si apa; carbonul organic este partial folosit pentru cresterea biomasei din namol activat.

Tot in zona aerata cu namol activat ionii de azot amoniacal NH_4^+ sunt oxidati si ei si reduși la nitrati. O conditie a bunei desfasurari a acestor procese este asigurarea conditiilor opime de dezvoltare a biomasei si mentinerea acestora.

Apa epurata este separata de namolul in suspensie in decantorul secundar, care este compus dintr-o jumata de con confectionat din segmente de otel inox pozitionat in zona cu namol activat, un cilindru de liniștire si canalul de evacuare a apei epurate, care este parțial submersat.

De pe fundul decantorului secundar namolul activ este pompat in zona de denitrificare ca si namol de recirculare. Atunci cand concentratia namolului in statia de epurare depaseste 60 % este nevoie de vidanjarea a 1/2-1/3 din volumul statiei de epurare (1-2 ori pe an).

Combinatia dintre denitrificare in zona anoxica si nitrificare realizata in zona aerata conduc la eliminarea eficienta a azotului din apa uzata. Capacitatea marita a zonei de decantare permite sistemului sa functioneze in conditii variabile de flux hidraulic.

Sistemul de aerare functioneaza in mod automat conform programului setat. Sursa de aer este pozitionata in afara statiei de epurare si consta dintr-o suflanta ce alimenteaza cu aer statia de epurare printre-un sistem de conducte. Suflanta si timerul vor fi instalate intr-un adapost special amenajat (inclus in furnitura) care va fi asezat pe o fundatie de beton.

Reactorul biologic este proiectat ca o unitate compacta divizata in volume functionale, in care sunt pozitionate componentele statiei de epurare. Toate componentele structurale si tehnologice ale reactorului biologic pot fi realizate din polietilena, sau otel inox

Statia de epurare poate functiona cu 30 pana la 120 % din debitul proiectat, daca concentratia de namol (biomasa) din sistem se incadreaza in valori de 40%-60%.

Efluentul

Calitatea apei uzate atinsa dupa epurare permite acesteia sa fie deversata intr-un emisar natural conform normativelor in vigoare.

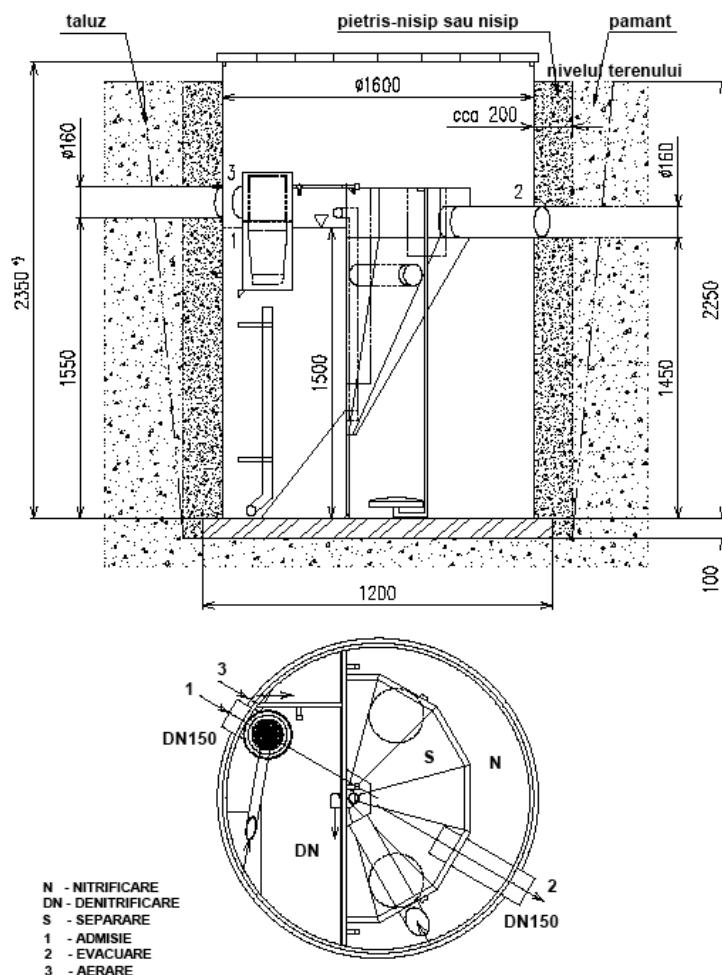
Eficiența acestor statii de epurare este proiectata sa atinga valori de 90-98 %, datorita tehnologiei cu biomasa in suspensie si stabilizarea namolului.

In conditiile incarcarilor (hidraulice si organice) ale apei uzate introduse in statie se incadreaza in valorile valorile limita de incarcare cu poluanti a apelor uzate industriale evacuate in receptorii naturali, respectiv:

- CBO5 = 25 mg/l;
- CCO-Cr = 125 mg/l;
- Suspensii = 35 mg/l.

Elemente componente ale statiei:

- Spatiu de retinere material grosier, separare impuritati mecanice si sedimentare. Compartiment de decantare si stocare namol,
- Spatiu de Activare a procesului de tratare biologica,
- Spatiu de suport biomasa pentru asigurarea stabilitatii procesului,
- Spatiu de stocare pentru acumularea apelor uzate tratate si omogenizarea debitului la evacuare,
- Sistem de nitrificare – denitrificare,
- Decantor secundar / Post- tratare,
- Pompa aer – lift pentru evacuarea namolului stabilizat aerob,
- Pompa aer – lift pentru evacuarea apei,
- Placuta de timbru cu principalele caracteristici tehnice si functionale,
- Inaltator pentru cadrul cu capac, inaltime (1500mm),
- Capacul de acces propriuzis, necarosabil,
- Accesorii:
- Dulap cu aparatura de control, automatizare, programare, monitorizare si semnalizare defecte,
- Suflanta pentru obtinerea necesarului de aer sub presiune,
- Sistem / recipient pentru prelevare probe.



Distanța de la podea la vîrful instalației este de 2350 mm, și datorită adâncimii de instalare mai mari, va fi nevoie să aducem cota.

Fig. 9 Sectiune statie de epurare ape uzate manajere

2. Sistem de colectare separata si epurare a apelor pluviale cu pericol de impurificare, compus din :

- colector canalizare pluviala in incinta, executat din tuburi PE, DN 400 mm, care colecteaza apele pluviale posibil impurificate de pe drumuri si platforme;
 - 2 separatoare de hidrocarburi tip I cu depozit si filtru coalescent pentru tratarea apelor pluviale cu pericol de impurificare cu hidrocarburi, debit pentru fiecare separator $Q = 100 \text{ l/s}$, dimensionat conform SR EN 858 - 2:2004.

Calitatea apei la ieșire din separator:

- continut de produse petroliere (mg/l) < 5
- substanțe extractibile cu eter de petrol (mg/l) < 20
- continut de suspensii (mg/l) < 35
- alte impurități (mg/l) -
- temperatura maxima (°C) 20

Conditii de calitate pentru apele tratate impuse de sistemul in care sunt deversate:

• NTPA-001 - evacuare in emisar	Da
Capacitatea de stocare namol, minim (l):	6500
Capacitatea de inmagazinare ulei, minim (l):	6000
Cu/fara evacuare automata a uleiului:	Fara evacuare automata a uleiului
Cu/fara rezervor exterior de ulei:	Fara rezervor exterior de ulei

CARACTERISTICI CONSTRUCTIVE

Tip constructiv : monobloc/blocuri separate: Monobloc

Conditii de amplasare:

- interior/exterior Exterior
- suprateran/subteran Subteran
- carosabil (400 kN)/necarosabil (125 kN) Necarosabil

Apele uzate menajere epurate si pluviale epurate rezultate din sistemele mentionate la punctele 1 si 2, vor fi dirijate printr-o retea de canalizare din tuburi PVC la o statie de pompare subterana.

Statia de pompare este conectata in paralel cu 3 bazine de retentie subterane cu volumul de 60 m³ fiecare (V total = 180 m³), care au capacitatea de stocare a apelor pluviale scurse de pe suprafetele amenajate ale statiei, la intensitatea maxima a ploii.

Pentru masurarea debitelor de apa epurata, evacuata, la iesirea din bazinul de retentie a fost prevazut un apometru montat in camin din beton.

Calitatea apelor epurate evacuate va fi monitorizata periodic pentru respectarea prevederilor H.G. 188/2002, NTPA-001 cu privire la conditiile de evacuare a apelor uzate epurate in emisar, modificaata si completata cu H.G. 352/2005.

Statia de pompare ape epurate cu bazin din polietilena va avea debitul, Q= 12 m³/h si va fi prevazuta cu 2 pompe submersibile (1 activa + 1 rezerva).

Apele epurate vor fi pompati printr-o conducta din PEHD, DN 90 mm in lungime totala de 396 m, catre bazinul betonat de rupere a presiunii, montat ingropat, de unde vor fi descarcate gravitational printr-o conducta din otel, DN 150 mm in lungime de 26 m in canalul betonat de evacuare preaplin existent al Lacului Ghercesti Baraj, apartinand STATIUNII DE CERCETARE - DEZVOLTARE AGRICOLA SIMNIC - CRAIOVA.

Coordonatele STEREO 70 in punctul de deversare al apelor epurate sunt: X 315690, Y 411209.

Din canalul de evacuare preaplin existent al Lacului Ghercesti Baraj, apele sunt dirijate catre Valea Ursoaia, curs de apa necadastrat, affluent de dreapta al paraului Teslui.



Canal de evacuare preaplin al lacului Ghercesti Baraj

In Anexe- Piese scrise este prezentat Planul de amplasare si racord canalizare pompata, Desen nr. 6468.01.PHLA.6043.

5.1.4. Cantitati de apa uzata evacuata

Debite de apa uzata menajera

Debite de apa uzata menajera se determina conform: SR 1846-1/2006.

$$Q_u = (Q_s) \quad [m^3/zi; m^3/h];$$

unde:

Q_s – debite de apa de alimentare caracteristice (zilnic mediu si zilnic maxim ale cerintei de apa);

$$Q_{u\ zi\ med} = 1,29 \ [m^3 / zi] = 0,0149 \ [l/s] = 470 \ [m^3/an]$$

$$Q_{u\ zi\ max} = 1,67 \ [m^3 / zi] = 0,0193 \ [l/s] = 610 \ [m^3/an]$$

La dimensionarea statiei de epurare s-a tinut cont ca aceasta sa asigure debitul maxim de apa uzata menajera de $1,67 \ m^3/zi$. Statia va avea o capacitate de tratare a unui debit de maxim $4 \ m^3/zi$ si va avea o eficienta de 98% asigurand incadrarea parametrilor in limitele maxime admisibile impuse de NTPA 001/2002.

Debite de apele meteorice

In conformitate cu SR 1846-2/2008, debitul maxim produs de ploaia de calcul cu probabilitatea de depasire $p\%$ se calculeaza cu relatia:

$$Q_{max,p\%} = m \times S \times \varnothing \times I_p \quad (l/s),$$

unde:

S - este suprafata bazinului de canalizare de pe care se colecteaza apa care trece prin sectiunea de calcul, in ha;

$I_p\%$ – este intensitatea medie a ploii cu probabilitatea de depasire $p\%$ (notata prin i in STAS 9470 si exprimata in l/s.ha); valoarea se adopta din curbele IDF conform STAS 9470, functie de frecventa ploii de calcul si timpul de concentrare; $I_p\%$ se mai poate determina conform reglementarilor tehnice in vigoare;

m – este coeficientul de reducere a debitului, datorat efectului de acumulare a apei meteorice in reteaua de canalizare intre momentul inceperii ploii si momentul in care

se realizeaza debitul maxim in sectiunea de calcul; debitul ajunge la valoarea maxima dupa umplerea colectoarelor si stabilirea unui regim permanent de curgere pana in sectiunea de calcul, adimensional;

ϕ – este coeficientul mediu de scurgere, adimensional, conform tabelului 2, STAS 1846 – 2/2008

In conformitate cu STAS 4273-83, tabel 1, pentru obiectivul industrial considerat de clasa de importanta II (deosebita) frecventa ploii de calcul rezulta 1/2 .

Pentru timpul ploii de calcul considerat de minim 15 min. (pentru suprafete din bacinul de calcul cu pante < 1%) si $f=1/2$, din curbele IDF, pentru localitatea Ghercesti, zona 10 rezulta $i=170$ l/s . ha

In incinta statiei exista urmatoarele suprafete de teren, pentru care conform SR 1846/2-2007,, tabel 2 sunt corespunzatori coeficientii de scurgere, acestea fiind prezentate mai jos:

Tabelul nr. 10 Suprafete – scurgere apa pluviala

Suprafata / coeficient mediu de scurgere	platforme, drum betonat	cladiri/ acoperisuri	spatii verzi	Total
S (ha)	0.75	0.37	3.27	4.39
\emptyset	0.9	0.95	0.15	-

Debitul ploii de calcul rezultat

$$Q_{\max,p} = 0,8 \times (0,75 \times 0,9 + 0,37 \times 0,95 + 3,27 \times 0,15) \times 170 = 206,312 \text{ l/s}$$

Determinarea capacitatii bacinului de retentie ape pluviale

In conformitate cu SR 1846-2/2007, Anexa B, pentru determinarea volumului bacinului de retentie ape pluviale poluate se foloseste urmatoarea formula:

$$V_{BR} = 1/2 \times tR^2 / tc \times Q_{\max} \times K_1$$

unde: V_{BR} – volumul bacinului de retentie, in m^3 ,

tR – timpul de retentie; se recomanda minim 20 min.,

tc – timpul de concentrare (durata ploii de calcul) in sectiune, in minute,

Q_{\max} – debitul maxim al ploii de calcul in sectiune, in l/s,

K_1 – coeficientul de transformare al unitatilor de masura, are valoarea de 0,06

$$V_{BR} = 0,5 \times (400/15) \times 206,31 \times 0,06 = 165,4 \text{ m}^3$$

Pentru asigurarea capacitatii de colectare a volumului maxim la poaia de calcul se prevad 3 rezervoare de retentie, ingropate, avand fiecare $V = 60 \text{ m}^3$, legate intre ele in paralel.

Bacinul de retentie va avea un volumul util de $3 \times 60 \text{ m}^3 = 180 \text{ m}^3$

5.1.5. Impactul proiectat

Pe perioada realizarii lucrarilor de executie, sursele si cauzele posibile de poluare pentru apele subterane si de suprafata din zona sunt :

- depozitarea necontrolata a deseurilor;
- scurgeri de uleiuri si carburanti la alimentarea si pe timpul functionarii utilajelor necesare lucrarilor de dezafectare si constructii montaj.
- manipularea necorespunzatoare a substantelor periculoase (lubrifianti, carburanti, uleiuri, vopsea, grund, etc.).

In situatia respectarii etapelor privind operatiile de dezafectare, constructie si montaj instalatiilor si echiamentelor, evacuarea corespunzatoare a deseurilor si apelor uzate rezultate, respectarea programului de control pe faze de executie, apele subterane si de suprafata din zona amplasamentului nu vor fi afectate.

Pe perioada de exploatare, apele subterane si de suprafata din zona obiectivului, nu vor fi afectate avand in vedere ca in faza de proiectare s-a prevazut utilizarea unui sistem inchis si sigur, fara posibilitati de infiltrare sau deversari.

Pentru prevenirea poluarii apelor, la proiectarea obiectivelor se adopta masuri de protectie impotriva infestarii cu poluantri ce pot rezulta din surgeri accidentale de la utilajele / instalatiile din cadrul statiei:

- protectia anticoroziva a structurilor metalice supraterane si conductelor;
- dotarea cu aparatura si instalatie de masura, comanda, semnalizare, reglare automat, la un nivel tehnic ridicat, ceea ce permite exploatarea in conditii de siguranta, functionarea instalatiilor pe faze tehnologice si implicit permite detectarea eventualelor disfunctionalitati sau avariilor;
- pentru colectarea lichidelor separate in cadrul statiei s-a prevazut un sistem de colectare surgeri catre un rezervor metalic cu peretii dubli, montat ingropat, cu capacitatea de 30 m^3 , de unde va fi evacuat in vederea injectiei in strat;
- dotarea cu instalatii de colectare si tratare a apelor uzate menajere. S-a prevazut o statie de epurare mecano-biologica, $Q = 4\text{ m}^3/\text{zi}$ (24 locuitori echivalenti);
- dotarea cu instalatii de colectare si tratare a apelor pluviale potential impurificate. S-au prevazut 2 separatoare de hidrocarburi cu depozit si filtru coalescent din polietilena, cu dimensiunile $L \times l \times H$ $8,2 \times 1,85 \times 2,1$, debit de 100 l/s , care vor asigura la lesire o concentratie de produse petroliere de maxim 5 mg/dm^3 .

De asemenea intretinerea corespunzatoare a instalatiilor, conductelor, echiamentelor, instruirea si constientizarea personalului cu privire la sanatatea si securitatea in munca, gestionarea corespunzatoare a deseurilor si substantelor periculoase, precum si monitorizarea continua a parametrilor de functionare reprezinta masuri eficiente de reducere a poluarii factorilor de mediu.

Realizarea proiectului si exploatarea obiectivelor nu are impact asupra calitatii receptorilor naturali sau a folosintelor de apa din zona amplasamentului, in situatia respectarii etapelor prevazute in proiect si a parametrilor de operare.

5.2. FACTOR DE MEDIU AER

5.2.1. Sursele si cauzele poluarii

Pe perioada de executie a lucrarilor de desfiintare si constructii, sursele potențiale de poluare a aerului sunt reprezentate de:

- Functionarea utilajelor si auovehiculelor necesare (camioane, macara, excavator etc.), prin emisiile de gaze de ardere. Impactul gazelor de ardere, provenite de la motoarele acestora, este practic nesemnificativ. Limitarea preventiva a emisiilor din autovehicule se face prin conditiile tehnice impuse la omologarea acestora si pe toata durata de utilizare a acestora prin inspectiile tehnice periodice obligatorii.
- Executia lucrarilor specifice de decopertare, excavare, compactare genereaza antrenarea particulelor de materiale in aer.

Pe perioada de functionare, sursele si cauzele de poluare a aerului pot fi reprezentate de:

- corodare/fisurari/spargeri accidentale la conducte urmate de scapari necontrolate de gaze naturale;
- neetanseitati la instalatii si utilaje: armaturi, fittinguri, conducte, separatoare, instalatiile de uscare si comprimare gaze;
- cosurile de evacuare a gazelor:
 - 1 cos pentru dispersia gazelor naturale, depresurizare in caz de avarii, cu diametrul sectiunii la iesire de 200 mm si inaltimea de 21,4 m;
 - 6 cosuri de evacuare gaze de ardere de la motoarele compresoarelor, cu diametrul de 600 mm si inaltimea de 16,13 m (masurata de la nivelul solului);
 - 2 cosuri de evacuare gaze de ardere de la statile de uscare gaze, cu diametrul de 1000 mm si inaltimea de 12 m;
 - 3 cosuri de evacuare gaze de ardere de la centrala termica (cazane apa calda), cu diametrul de 400 mm si inaltimea de 9,5 m.

➤Caracteristici tehnice cos depresurizare

Cosul de evacuare gaze, care este destinat depresurizarii instalatiei in caz de avarie, va avea forma cilindrica, verticala, compus din 3 tronsoane cu diametrele: DN 800, 400, 200 mm.

Cosul de gaze va fi prevazut cu insotitor electric si izolatie termica (50 mm fibra minerala).

Caracteristici tehnice Cos de depresurizare instalatii:

- Tip: Autoportant;
- Standardul de proiectare: SR EN 13445;
- Material: otel;
- Presiunea de proiectare: 3.5 barg;
- Temperatura de proiectare: -29 °C ... 200 °C,
- Presiunea de operare: 0.5 barg;
- Temperatura de operare: - 20 °C ... 30 °C;
- Debit gaze: 1 000 000 Sm³/zi;
- Diametrul sectiunii iesire: 200 mm;
- Inaltimea sectiunii iesire: 21,4 m.

Toate echipamentele montate si toate sectoarele care raman presurizate in cazul unei inchideri in regim de urgență vor fi legate la cosul de dispersie. Toate supapele de siguranta cu exceptia "supapelor de respiratie ale Statiei" vor fi legate in linia de cos.

Amplasarea Cosului de evacuare a gazelor s-a realizat cu respectarea distantei de siguranta din normativele in vigoare. Distația de la cos la cea mai apropiata locuinta este de aproximativ 145 m.

Sistemul de Cos este prevazut cu urmatoarea instrumentatie:

- Comutator de nivel LSH-025 pentru alarmare in situatia in care se acumuleaza lichid in buzunarul colectorului. Drenarea colectorului se face prin intermediul unui robinet manual.
- **Traductor de debit FQI-011 pentru monitorizarea cantitatii de gaze evacuate la cos.**

In conditii de desfasurare optima a procesului tehnologic nu se evacueaza gaze in atmosfera, rolul Sistemului de Cos este de depresurizare a instalatiilor in cazul in care apar avarii in sistem, debitele masice de gaze evacuate (CH₄) fiind monitorizate prin debitmetrul FQI-011 prevazut pe linia de intrare cos.

COS DE DEPRESURIZARE GAZE 230-FL-01

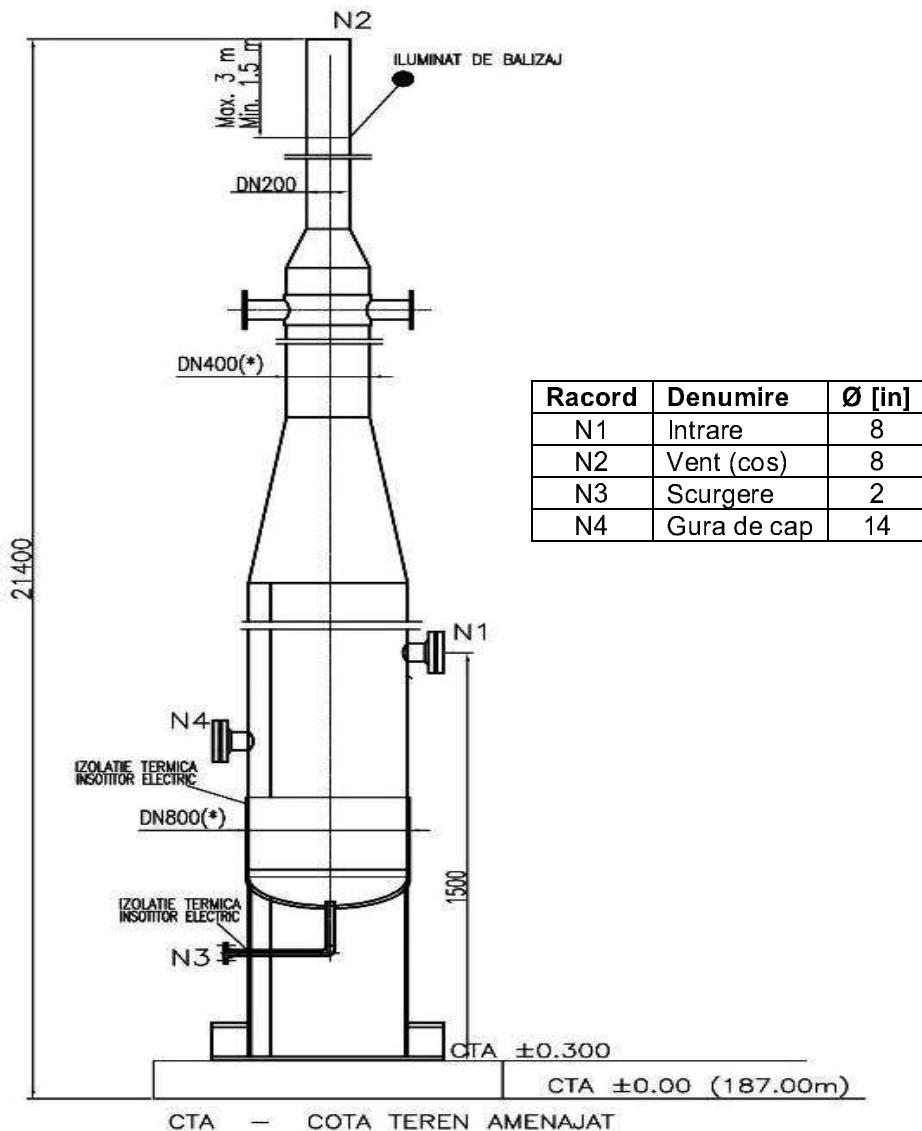


Fig. 10 – Secțiune cos de depresurizare gaze

➤ **Caracteristici tehnice cosuri evacuare gaze de ardere compresoare**

In cadrul proiectului s-a prevazut instalarea a 6 compresoare, cu piston, cu aprindere prin scanteie, combustibil gaz natural, grupate in 2 Module de Comprimare.

Pentru evacuarea gazelor de ardere de la motoarele compresoarelor, in exteriorul halei compresoarelor s-au prevazut 6 cosuri de esapament, sustinute pe structura metalica.

Caracteristici tehnice Cos evacuare gaze de ardere compresoare:

- Tip: cilindric, vertical, sustinut pe structura metalica;
- Material: otel;
- Diametrul: 600 mm;
- Inaltime: 16,13 m de la nivelul solului.

ESAPAMENT SI COS EVACUARE GAZE ARSE MOTOR COMPRESOR

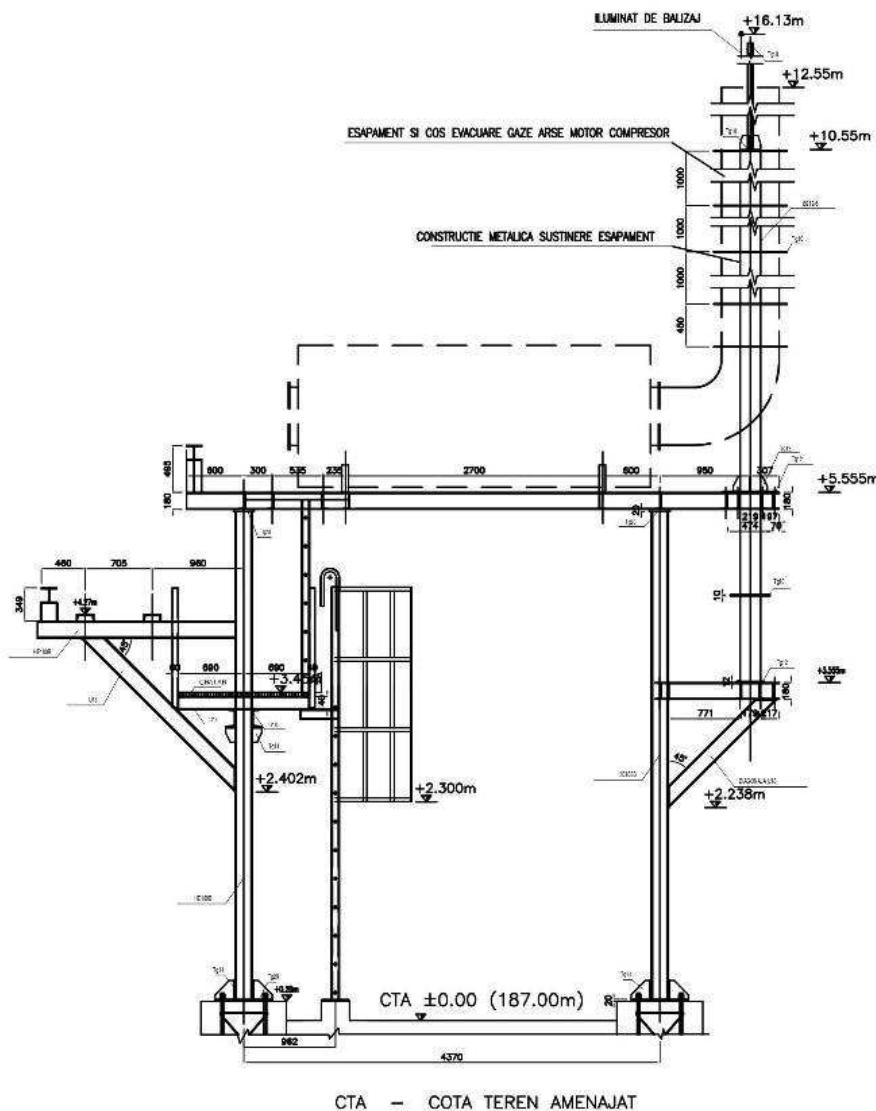


Fig. 11 – Secțiune cos de gaze de ardere – motor compresor

➤ **Caracteristici tehnice cosuri evacuare gaze de ardere statii de uscare gaze**

In cadrul proiectului au fost prevazute doua Statii de Uscare Gaze cu Trietilenglicol (TEG), identice, pe Directia Jitariu, care vor functiona numai pe durata ciclului de extractie, fie o singura Unitate, fie ambele Unitati conectate in paralel.

Unitatile de uscare gaze sunt complet automatizate, functioneaza in sistem inchis, cu monitorizarea permanenta a parametrilor de lucru (presiune, temperatura, debite, nivel).

Caracteristici tehnice Cos evacuare gaze de ardere de la statile de uscare:

- Tip: cilindric, vertical;
- Material: otel;
- Diametrul: 1000 mm;
- Inaltime: 12 m.

➤ Caracteristici tehnice centrala termica

Tabelul nr. 11 Date tehnice Centrala termica de apa calda

Denumire echipamente	Nr. Buc	Caracteristici tehnice	Dimensiuni (mm)
Cazan de apa calda (660-GD-001-A,B,S)	3	Tt/Tr=90°C / 70°C Q (puterea termica nominala)= 550 kW; Pmax=5bar Consum. Max gaz metan=59,5 Nm ³ /h	Cazan: L*I*H=1840*950*1530 Arzator: L*I*H=580*476*476
Electropompa injectie 660-PA-001-A,B,S	3	D= 24 m ³ /h; H= 2 mCA	L=340
Vas de expansiune inchis 660-VB-001-A,B	2	V= 500 l; Pmax= 6/ bar; Tmax= 100°C	D=750 H=1575
Instalatie de dedurizare a apei 660-GL-001		Dmax= 3,2 m ³ /h; Pmin/Pmax= 2/6 bar	L*I*H 1600*530*1650
Boiler pentru preparare apa calda sanitara 660-GW-001	1	V= 500 l; Q=60kW; Da.c.m.=1425l/h	D=850 H=1575
Electropompa circuit incalzire boiler 660-PA-005	1	Q= 3,0 m ³ /h; H= 48 mCA	L=2454
Electropompa de circulatie încalzire gaz combustibil 660-PA-002	1	D= 4.0 m ³ /h; H= 21 mCA	L=480
Electropompa de circulatie încalzire cladiri P.S.I. si Hala 660-PA-003	1	Q= 38,4 m ³ /h; H= 30 mCA	L=752
Electropompa de circulatie încalzire cladire pavilion 660-PA-004	1	Q= 5,6 m ³ /h; H= 10 mCA	L=752
Electropompa de circulatie încalzire boiler 660-PA-005	1	Q= 3 m ³ /h; H= 3,5 mCA	L=245
Rezervor de stocare amestec apa si glicol 660-TA-001	1	V= 1000 l	D=800 H=2230
Cos evacuare gaze de ardere	3	-	D= 400 mm; H= 9,5 m
Butelie de egalizare a presiunii	1	-	D=508*12,5
Distribuitor-Colector	1+1	-	D=219*6,3
Canal pentru gaze arse	3	-	D=250
Tablou electric	1	-	L*I=600*400
Stingator cu pulbere Tip P3	1	-	-

Neetanaseitatile la instalatii, fisurarea conductelor de gaze datorita uzurii materialului conductelor prin fenomenele de coroziune, eroziune sau ca urmare a unei exploatari necorespunzatoare prin manevrarea sistemelor de inchidere, deschidere si inchidere brusca a ventilelor se poate produce doar in cazuri accidentale.

Automatizarea, controlul, monitorizarea, transmiterea de date si a parametrilor de proces se va face in sistemul centralizat si permite o corelare a tuturor informatiilor in vederea obtinerii unui proces tehnologic optim de exploatare.

Sistemul de automatizare pentru controlul, comanda si monitorizarea parametrilor de functionare permite interventia operativa in situatii de avari.

Evacuarea gazelor arse la cosuri se va face cu respectarea conditiilor de mentinere a nivelului poluantilor sub valorile limita.

Evacuarea gazelor de proces din instalatii (96 %CH₄), la cosul de depresurizare se va realiza doar in cazul producerii unor avarii, cantitatile evacuate in atmosfera fiind inregistrate prin traductorul de debit FQI-011, prevazut pe colectorul de cos.

5.2.2. Poluanti pentru factorul de mediu aer

Factorul de mediu aer poate fi afectat de urmatorii poluanti:

1. Emisii de particule materiale;
2. Dioxidul de sulf (SO₂) este un gaz acid care in aer afecteaza sanatatea producand astm;
3. Monoxid de carbon (CO): - este un gaz toxic ca rezultat al procesului de ardere sau cel evacuat din trafic; - acest gaz impiedica transportul normal de oxigen in sange.
4. Dioxid de azot (NO₂) este un gaz rezultat din traficul rutier-potrivit afecta sanatatea - boli respiratorii;
5. Compusii organici volatili (COV): - sunt eliberati din procesul de stocare prin evaporarea combustibililor (motorina) care contin benzen; - sunt substante periculoase pentru ca sunt cancerogeni; - sunt eliberati in gazele evacuate de la vehicule.

EMISII DE PARTICULE MATERIALE

Emisiile de particule de materiale (emisii de praf) provenite din lucrările de terasamente (curătare teren, sapatura, gropi de pozitie, umplere sănt, compactare umplutura), manevrarea și transportul materialelor necesare executiei lucrarilor.

Emisia poluanta atmosferica dureaza o perioada de timp egala cu aceea a programului de lucru (in general, 8 - 10 ore pe zi), dar poate varia de la ora la ora sau de la zi la zi. De asemenea, emisia poluanta va varia in timpul perioadei de munca datorita diferitelor operatii indeplinite la un moment dat si diferitelor conditii atmosferice.

Emisia de particule produse de eroziunea vantului poate avea loc continuu, in timpul intregii perioade de constructie; cantitatile pot varia in functie de viteza vantului.

Emisia de particule din timpul lucrarilor de manevrare a pamantului este direct proportionala cu continutul de particule mici ($d < 75 \mu\text{m}$), invers proportionala cu umiditatea solului si, unde este cazul, cu greutatea echipamentului.

Estimarea cantitatilor de particule eliberate in aer s-a realizat pe baza spectrului de emisie a particulelor eliberate si a materialelor folosite la fiecare activitate.

Cantitatea de particule pentru activitatile/sursele mai sus mentionate a fost calculata pe baza diametrului urmatoarelor particule:

- particule cu diametrul: $d \leq 30 \mu\text{m}$;
- particule cu diametrul: $d \leq 15 \mu\text{m}$;
- particule cu diametrul: $d \leq 10 \mu\text{m}$;
- particule cu diametrul: $d \leq 2,5 \mu\text{m}$ (particule care ajung in plamani, asa-numitele particule „inhalabile”).

Particulele din gazele de esapament de obicei aparțin categoriei de particule „inhalabile”; Particulele cu diametrul $\leq 30 \mu\text{m}$ sunt particule in suspensie.

Particulele cu diametru mai mare se depun rapid pe sol.

Tabelul nr. 12 Masa particulelor eliberate in atmosfera in timpul lucrarilor de constructii_montaj

Nr. crt.	Operatia	Masa/ spectrul de emisii (Kg/Km, ora)			
		d ≤ 30 µm	d ≤ 15 µm	d ≤ 10 µm	d ≤ 2,5 µm
1.	Excavare sol vegetal	3,648	0,833	0,631	0,243
2.	Nivelare si compactare	0,038	0,009	0,007	0,002
3.	Lucrari de pamant - umplere, compactare	1,208	0,226	0,207	0,087
4.	Eroziune (Kg/Km, ora)	0,025	0,017	0,013	0,0003

Valorile maxime de emisie a particulelor reprezinta cantitati maxime orare, care ar aparea daca intreaga gama de lucrari ar fi executate simultan, dar acest lucru este foarte putin probabil.

In mod obisnuit posibilul impactul negativ asupra aerului, este temporar, reversibil si prezinta intensitate relativ mica.

EMISII REZULTATE DIN SURSE MOBILE

In cele ce urmeaza, au fost evaluate emisiile rezultate, tinandu-se cont de consumul de motorina specific al unui consumator de motorina (40 l/h - la functionarea concomitenta a trei motoare Diesel autovehicule) si s-au comparat aceste emisii, cu limitele maxime admise in Ordinul MAPPM nr. 462/1993, pentru aprobarea Conditilor tehnice privind protectia atmosferica si Normelor metodologice privind determinarea emisiilor de poluanti atmosferici produsi de surse stationare si Legea 104/2011 privind calitatea aerului inconjurator.

Tabelul nr. 13 Debite masice emisii rezultate din surse mobile-autovehicule

Nr. Crt.	Poluant	Debit masic calculat pentru functionarea concomitenta a trei motoare Diesel (g/h)	Debit masic conform Ordinul MAPPM nr. 462/1993 (g/h)	Observatii*
1	Pulberi totale	31,77	500 Conform punct 4.1, anexa 1	Debitul masic calculat pentru Pulberi este cu mult sub valoarea debitului conform Ordinului 462/1993
2	SO _x	0,203	5000 Conform tabel 6.1, clasa 4	Debitul masic calculat pentru SO _x este cu mult sub valoarea debitului conform Ordinului 462/1993
3	CO	256,2	Nespecificat	-
4	NO _x	1127,91	5000 Conform tabel 6.1, clasa 4	Debitul masic calculat pentru NO _x este cu mult sub valoarea debitului conform Ordinului 462/1993

Pentru calculul emisiilor rezultate din arderea combustibililor lichizi in motoare termice s-au utilizat factorii de emisie conform metodologiilor EMEP/EEA 2021, 1A.3.b.iii vehicule de mare tonaj (HDV), > 3.5 t.

Intrucat debitele masice calculate pentru cel mai defavorabil caz (utilizarea combustibilului motorina nonEuro) se situeaza sub valorile limita prevazute in legislatia in vigoare iar functionarea vehiculelor este intermitenta se poate aprecia ca impactul asupra aerului este nesemnificativ.

EMISII REZULTATE DIN SURSE FIXE

Gazele naturale uscate rezultate din proces sunt folosite si drept combustibil pentru motoarele de antrenare ale compresoarelor, arzatorul instalatiei de uscare si centrala termica.

Compozitia tipica a gazului uscat, conform buletinelor de analiza chromatografica este prezentata in tabelul urmator.

Tabelul nr. 14 Compozitia gazelor naturale

Nr. Crt.	Component	% vol.	% mol.	% mas.	g/Nm ³
1	metan	96.0847	96.0320	91.2044	689.1896
2	etan	2.1512	2.1665	3.8566	29.1424
3	propan	0.6593	0.6716	1.7531	13.2473
4	iso-butan	0.1266	0.1317	0.4532	3.4246
5	n-butan	0.1563	0.1628	0.5602	4.2333
6	neo-pentan	0.0020	0.0021	0.0090	0.0678
7	iso-pentan	0.0504	0.0536	0.2290	1.7301
8	n-pentan	0.0395	0.0429	0.1833	1.3847
9	n-hexan	0.0359	0.0401	0.2046	1.5460
10	n-heptan	0.0076	0.0091	0.0540	0.4079
11	n-octan	0.0018	0.0024	0.0162	0.1227
12	n-nonan	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
13	azot	0.3270	0.3262	0.5410	4.0881
14	oxigen	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
15	bioxid de carbon	0.3577	0.3590	0.9354	7.0684
TOTAL		100.0000	100.0000	100.0000	755.6530

In tabele urmatoare sunt prezentate Puterea calorifica calculate, conform SR EN ISO 6976:2005/C93:2012 si densitatea calculata conform SR EN ISO 6976:2005/C93:2012 in conditii normale($T = 0^{\circ}\text{C}$ si $P=1.01325 \text{ bar}$) si conditii standard ($T=15^{\circ}\text{C}$ si $P=1.01325 \text{ bar}$).

Tabelul nr. 15 Puterea calorifica calculata a gazelor naturale

Puterea calorifica calculata				
Superioara		Inferioara		$t_1/t_2(^{\circ}\text{C})$
41074.98	kJ/m ³	37064.41	kJ/m ³	25/0
9810.59	kcal/m ³	8852.68	kcal/m ³	25/0
11.410	kWh/m ³	10.296	kWh/m ³	25/0
38959.54	kJ/m ³	35123.21	kJ/m ³	15/15
9305.33	kcal/m ³	8389.03	kcal/m ³	15/15
10.822	kWh/m ³	9.756	kWh/m ³	15/15

Tabelul nr. 16 Densitatea gazelor naturale

Densitate	$t_2(0^{\circ}\text{C})$	Indice Wobbe	$t_1/t_2(^{\circ}\text{C})$
0.75565 kg/m ³	0	53.728 MJ/m ³	25/0
0.58445	0	14.925 kWh/m ³	25/0
0.71600 kg/m ³	15	50.968 MJ/m ³	15/15
0.58429	15	14.158 kWh/m ³	15/15

Pentru calculul emisiilor rezultate din arderea combustibililor gazosi (gaze naturale) in motoare termice stationare, s-au utilizat factorii de emisie conform metodologiilor EMEP/EEA 2023 – Small Combustion.

In metodologia EMEP/EEA, emisia de poluant se determina cu formula:

$$E_{poluant} = AR_{consum\ combustibil} \times FE$$

unde:

$E_{poluant}$ – cantitatea de poluant emisa in atmosfera, exprimata in kilograme;

AR - reprezinta pentru arderi in cazane, turbine cu gaze si motoare stationare consumul de combustibil, convertit in GJ;

FE - factorul de emisie pentru fiecare tip de poluant, in functie de proces.

In tabelele urmatoare sunt prezentati factorii de emisie utilizati pentru Centrala Termica si Instalatii de Comprimare.

Tabelul nr. 17 Factori de emisie pentru surse non-rezidentiale – boiere pe ($> 50\ kWth$ to $\leq 1\ MWth$) gaz natural

Nr. Crt.	Poluant	UM	Valoare FE
1	NO _x	g/GJ	73
2	CO	g/GJ	24
3	Pulberi Totale (PM _{2.5} PM ₁₀)	g/GJ	0.45

Tabelul nr. 18 Factori de emisie pentru surse non-rezidentiale – turbine pe gaz natural

Nr. Crt.	Poluant	UM	Valoare FE
1	NO _x	g/GJ	48
2	CO	g/GJ	4.8
3	Pulberi Totale (PM _{2.5} PM ₁₀)	g/GJ	0.2

Tabelul nr. 19 Date privind consumurile de combustibil si puterea nominala

Denumire sursa	Consum maxim de combustibil [Nm ³ /h]	Puterea nominala (kW)	Timp de lucru anual (ore/ max)
Centrala Termica	59.5	550 kW (0,55MW)	4200
Arzator statie uscare	100 (2 unitati x 75 Nm ³ /h)	150 kW	4200
Motoare compresoare	5230	19200 kW (19,2 MW) 3 compresoare x 3700; 3 compresoare x 2700	4200

Tabelul nr. 20 Emisii gaze de ardere – Centrala termica

Nr. Crt.	Poluant	Debit masic Poluantri (g/h)	Debit masic Poluantri (g/s)	Debit masic Poluantri (t/an)	Concentratia de emisie [mg/Nm ³]	Valori limite conform Ordinului 462/1993 [mg/Nm ³]
1	NO _x	160.99	0.045	0.72	39.61	350
2	CO	52.93	0.015	0.24	27.89	100
3	Pulberi Totale	0.99	0.00028	0.0045	0.09	5

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Tabelul nr. 21 Emisii gaze de ardere – Instalatii de uscare gaze

Nr. Crt.	Poluant	Debit masic Poluanti (g/h)	Debit masic Poluanti (g/s)	Debit masic Poluanti (t/an)	Concentratia de emisie [mg/Nm ³]	Valori limita conform Ordinului 462/1993 [mg/Nm ³]
1	NO _x	270.57	0.08	1.22	45.13	350
2	CO	88.95	0.02	0.40	34.19	100
3	Pulberi Totale	1.67	0.00046	0.00751	0.98	5

Tabelul nr. 22 Emisii gaze de ardere – Instalatie de comprimare gaze

Nr. Crt.	Poluant	Debit masic Poluanti (g/h)	Debit masic Poluanti (g/s)	Debit masic Poluanti (t/an)	Concentratia de emisie [mg/Nm ³]	Valori limita conform Ordinului 462/1993 [mg/Nm ³]
1	NO _x	9304.55	2.58	41.87	86.39	350
2	CO	930.45	0.26	4.19	79.15	100
3	Pulberi Totale	38.77	0.011	0.17	3.85	5

Functionarea obiectivelor nu conduce la poluarea aerului, concentratiile la emisii fiind sub limitele impuse de Ordinul 462/1993.

In tabelele urmatoare sunt prezentate rezultatele simulării imisiilor, pentru care s-a utilizat programul de modelare SCREEN, produs de firma Lakes Environmental Consultants Inc, care permite estimarea concentratiilor în puncte prestabilite

Rezultate imisii – Instalatie de comprimare gaze

Poluant - NOx

```
*****
*** SCREEN AUTOMATED DISTANCES ***
*****  

*** TERRAIN HEIGHT OF      5. M ABOVE STACK BASE USED FOR FOLLOWING DISTANCES ***  

DIST    CONC      STAB     U10M    USTK    MIX HT    PLUME   SIGMA   SIGMA   DWASH
<M>    <UG/M**3>    <>      <M/S>   <M/S>   <M>      <M>      Y <M>   Z <M>
-----  

  50.  0.1278      6       1.0     1.3  10000.0   84.01   19.35   19.28   NO
 100.  0.4721      6       1.0     1.3  10000.0   84.01   21.25   20.99   NO
 200.  0.5445      6       1.0     1.3  10000.0   84.01   22.24   21.26   NO
 300.  0.6453      6       1.0     1.3  10000.0   84.01   23.69   21.60   NO
 400.  0.7799      6       1.0     1.3  10000.0   84.01   25.48   22.02   NO
 500.  0.9539      6       1.0     1.3  10000.0   84.01   27.53   22.49   NO  

ITERATING TO FIND MAXIMUM CONCENTRATION . . .
ITERATION STOPPED AT 50 - MAX NOT FOUND!!!  

MAXIMUM 1-HR CONCENTRATION AT OR BEYOND      50. M:
  788.  1.676      6       1.0     1.3  10000.0   84.01   34.35   24.00   NO
```

Concentratia maxima de NOx de 1.676 µg/m³ la 788 m.

Poluant - CO

```
*****
** SCREEN AUTOMATED DISTANCES **
*****  

** TERRAIN HEIGHT OF      0. M ABOVE STACK BASE USED FOR FOLLOWING DISTANCES **  

DIST    CONC      STAB     U10M    USTK    MIX HT    PLUME   SIGMA   SIGMA   DWASH
<M>    <UG/M**3>    <>      <M/S>   <M/S>   <M>      <M>      Y <M>   Z <M>
-----  

  50.  0.3653E-02    6       1.0     1.3  10000.0   90.58   19.09   19.01   NO
 100.  0.2602E-01    6       1.0     1.3  10000.0   90.58   21.69   21.44   NO
 200.  0.2999E-01    6       1.0     1.3  10000.0   90.58   22.67   21.70   NO
 300.  0.3553E-01    6       1.0     1.3  10000.0   90.58   24.09   22.04   NO
 400.  0.4298E-01    6       1.0     1.3  10000.0   90.58   25.85   22.44   NO
 500.  0.5267E-01    6       1.0     1.3  10000.0   90.58   27.87   22.90   NO  

ITERATING TO FIND MAXIMUM CONCENTRATION . . .
ITERATION STOPPED AT 50 - MAX NOT FOUND!!!  

MAXIMUM 1-HR CONCENTRATION AT OR BEYOND      50. M:
  788.  0.9377E-01    6       1.0     1.3  10000.0   90.58   34.62   24.39   NO
```

Concentratia maxima de CO de 0.094 µg/m³ la 788 m.

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Rezultate imisii – Instalatii de uscare gaze

Poluant - NOx

*** SCREEN AUTOMATED DISTANCES ***									
*** TERRAIN HEIGHT OF 2. M ABOVE STACK BASE USED FOR FOLLOWING DISTANCES ***									
DIST (M)	CONC (UG/M**3)	STAB	U10M (M/S)	USTK (M/S)	MIX HT (M)	PLUME HT (M)	SIGMA Y (M)	SIGMA Z (M)	DWASH
50.	0.2525E-02	6	1.0	1.1	10000.0	117.40	29.19	29.14	NO
100.	0.1478E-01	6	1.0	1.1	10000.0	117.40	30.81	30.63	NO
200.	0.1569E-01	6	1.0	1.1	10000.0	117.40	31.51	30.82	NO
300.	0.1685E-01	6	1.0	1.1	10000.0	117.40	32.54	31.06	NO
400.	0.1829E-01	6	1.0	1.1	10000.0	117.40	33.87	31.35	NO
500.	0.2001E-01	6	1.0	1.1	10000.0	117.40	35.44	31.68	NO
ITERATING TO FIND MAXIMUM CONCENTRATION . . .									
ITERATION STOPPED AT 50 - MAX NOT FOUND!!!									
MAXIMUM 1-HR CONCENTRATION AT OR BEYOND 50. M:									
788.	0.2621E-01	6	1.0	1.1	10000.0	117.40	40.96	32.77	NO

Concentratia maxima de NOx de 0.026 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ la 788 m.

Poluant - CO

*** SCREEN AUTOMATED DISTANCES ***									
*** TERRAIN HEIGHT OF 1. M ABOVE STACK BASE USED FOR FOLLOWING DISTANCES ***									
DIST (M)	CONC (UG/M**3)	STAB	U10M (M/S)	USTK (M/S)	MIX HT (M)	PLUME HT (M)	SIGMA Y (M)	SIGMA Z (M)	DWASH
50.	0.2356E-02	6	1.0	1.1	10000.0	117.90	29.19	29.14	NO
100.	0.4627E-02	6	1.0	1.1	10000.0	117.90	30.81	30.63	NO
200.	0.4915E-02	6	1.0	1.1	10000.0	117.90	31.51	30.82	NO
300.	0.5286E-02	6	1.0	1.1	10000.0	117.90	32.54	31.06	NO
400.	0.5744E-02	6	1.0	1.1	10000.0	117.90	33.87	31.35	NO
500.	0.6291E-02	6	1.0	1.1	10000.0	117.90	35.44	31.68	NO
ITERATING TO FIND MAXIMUM CONCENTRATION . . .									
ITERATION STOPPED AT 50 - MAX NOT FOUND!!!									
MAXIMUM 1-HR CONCENTRATION AT OR BEYOND 50. M:									
788.	0.8272E-02	6	1.0	1.1	10000.0	117.90	40.96	32.77	NO

Concentratia maxima de CO de 0,0083 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ la 788 m.

Rezultate imisii – Centrala Termica

Poluant - NOx

*** SCREEN AUTOMATED DISTANCES ***									
*** TERRAIN HEIGHT OF 2. M ABOVE STACK BASE USED FOR FOLLOWING DISTANCES ***									
DIST (M)	CONC (UG/M**3)	STAB	U10M (M/S)	USTK (M/S)	MIX HT (M)	PLUME HT (M)	SIGMA Y (M)	SIGMA Z (M)	DWASH
50.	0.7475E-02	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	16.40	16.31	NO
100.	0.2065E-01	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	17.82	17.51	NO
200.	0.2505E-01	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	18.99	17.83	NO
300.	0.3138E-01	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	20.67	18.24	NO
400.	0.4009E-01	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	22.70	18.73	NO
500.	0.5162E-01	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	24.98	19.28	NO
ITERATING TO FIND MAXIMUM CONCENTRATION . . .									
ITERATION STOPPED AT 50 - MAX NOT FOUND!!!									
MAXIMUM 1-HR CONCENTRATION AT OR BEYOND 50. M:									
788.	0.1234	6	4.0	4.0	10000.0	46.26	29.39	16.13	NO

Concentratia maxima de NO_x de 0,0083 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ la 788 m.

Poluant - CO

*** SCREEN AUTOMATED DISTANCES ***									
*** TERRAIN HEIGHT OF 2. M ABOVE STACK BASE USED FOR FOLLOWING DISTANCES ***									
DIST (M)	CONC (UG/M**3)	STAB	U10M (M/S)	USTK (M/S)	MIX HT (M)	PLUME HT (M)	SIGMA Y (M)	SIGMA Z (M)	DWASH
50.	0.2492E-02	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	16.40	16.31	NO
100.	0.6884E-02	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	17.82	17.51	NO
200.	0.8352E-02	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	18.99	17.83	NO
300.	0.1046E-01	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	20.67	18.24	NO
400.	0.1336E-01	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	22.70	18.73	NO
500.	0.1721E-01	6	1.0	1.0	10000.0	68.73	24.98	19.28	NO
ITERATING TO FIND MAXIMUM CONCENTRATION . . .									
ITERATION STOPPED AT 50 - MAX NOT FOUND!!!									
MAXIMUM 1-HR CONCENTRATION AT OR BEYOND 50. M:									
788.	0.4115E-01	6	4.0	4.0	10000.0	46.26	29.39	16.13	NO

Concentratia maxima de CO de 0,041 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ la 788 m.

Legea 104/2011 are ca scop protejarea sanatatii umane si a mediului ca intreg prin reglementarea masurilor destinate mentinerii calitatii aerului inconjurator.

Concentratiile maxime determinate ale poluantilor se incadreaza mult sub valorile limita admise, prevazute de Legea 104/2011: 200 µg/ m³ pentru NO_x, pentru perioada de mediere de 1 ora, respectiv 10 µg/ m³ pentru CO, pentru perioada de mediere de 8 ore.

Chiar daca distanta la arealul sensibil este de 50 m fata de limita incintei, avand in vedere valorile determinate la zona locuita, impactul generat de functionarea statiei centrale este nesemnificativ.

In concluzie, atat pentru factorul de mediu aer, cat si pentru sanatatea populatiei si vegetatie, poluarea este nesemnificativa.

5.3. ZGOMOT SI VIBRATII

Pe perioada de executie a proiectului sursele de zgomot si vibratii sunt reprezentate de utilajele specifice de lucru (excavator, buldozer, autocamioane de transport, agregate de cimentare, etc.) necesare pentru lucrurile de organizare de santier, dezafectare si constructi-montaj, compactarea terenului si transportul echipamentelor.

Actiunea zgomotului nu trebuie sa afecteze nici securitatea muncii, nici sanatatea personalului de la locurile de munca si nici mediul exterior obiectivului. Avand in vedere ca utilajele folosite sunt omologate, nivelul zgomotelor produse trebuie sa se incadreze in limitele admisibile.

In perioada de functionare principalele sursele de zgomot si vibratii sunt reprezentate de pompele, compresoarele si ventilatoarele din incinta obiectivelor industriale.

In hala de compresoare zgomotul este generat atat de motoarele compresoarelor cat si de circulatia gazelor prin claviatura datorate debitelor si diferentelor de presiuni.

Toate sursele exterioare de zgomot vor respecta prevederile legislatiei in vigoare (HG 1756 din 06.12.2006, privind limitarea nivelului emisiilor de zgomot in mediu, produs de echipamente destinate utilizarii in exteriorul cladirilor);

Activitatatile desfasurate in cadrul statiei se vor incadra in limitele STAS 10009/2017. Standardul SR 10009-2017 prevede ca limita admisibila a nivelului de zgomot la limita spatiului functional „Incinte industriale si spatii cu activitati asimilate activitatilor industriale” este de 65 dB(A).

5.4. FACTOR DE MEDIU SOL

5.4.1. Sursele si cauzele de poluare a solului

Pe perioada realizarii lucrarilor, cauzele potentiiale de poluare pentru factorul de mediu sol sunt reprezentate de:

- depozitarea necontrolata a deseuriilor;
- surgeri de uleiuri si carburanti la alimentarea si pe timpul functionarii utilajelor necesare lucrarilor.
- manipularea necorespunzatoare a substantelor periculoase (lubrifianti, carburanti, vopsea, grund, etc.).

In perioada de functionare a statiei, sursele potentiiale de poluare a solului vor fi reprezentate de:

- rezervoarele de ulei: curat, uzat, tampon ulei curat;
- rezervoarele de antigel: curat, uzat;
- rezervorul de colectare surgeri tehnologice;
- rezervorul de colectare surgeri uleioase de la scruberele montate pe refularea compresoarelor si separatoare;
- separatoare de gaze;

- reteaua de canalizare industriala;
- reteaua de canalizare menajera;
- separator de hidrocarburi.

Cauzele poluarii pot fi reprezentate de fisurarea / spargerea conductelor de transport, rezervoarelor, separatoarelor.

Prevenirea fenomenelor de coroziune se realizeaza in cadrul fiecarui obiectiv astfel:

- sistem de protectie anticoroziv a conductelor de transport compus din:
 - protectie pasiva – izolatie anticoroziva, cu rol de separare a metalului conductelor de contactul cu mediul exterior agresiv;
 - protectie catodica – completeaza protectia pasiva, conferind o viteza redusa de imbatranire;
 - lucrari conexe – protejeaza conductele impotriva sarcinilor electrostatice si a descarcarilor atmosferice ce pot afecta portiunile aeriene.

Pentru protectia solului si subsolului personalul ce deserveste obiectivele trebuie:

- sa respecte instructiunile de exploatare ale utilajelor, instalatiilor;
- sa mentina instalatiile in stare buna de functionare;
- sa verifice periodic nivelul apelor impurificate din rezervoare/bazine de colectare;
- sa intretina platformele betonate din zona instalatiei tehnologice.

5.4.2. Impactul prognozat

Perioada de executie

In perioada de executie a lucrarilor sunt prevazute pentru protectia solului si subsolului urmatoarele masuri:

- colectarea selectiva si evacuarea in locuri special amenajate a tuturor deseurilor rezultate;
- depozitarea controlata a substantelor periculoase si a materialelor de constructii;
- asigurarea unui sistem de colectare si evacuare a apelor uzate menajere si tehnologice rezultate.

Pentru realizarea obiectivelor propuse sunt necesare lucrari de amenajare teren, care presupun decopertarea stratului vegetal.

La finalizarea lucrarilor propuse se vor executa lucrari de refacere a zonei, inclusiv in zona de depozitare a materialelor in cadrul organizarii de santier. Dupa inchiderea lucrarilor se va face curatarea terenului de pamant, nisip, aggregate minerale (pietris, balast), transportarea acestora in locuri indicate de catre beneficiarul lucrarii. Surplusul de pamant rezultat in urma dezafectarii si saparii fundatiilor pentru amplasarea noilor obiective va fi utilizat ca material de umplutura.

In situatia respectarii prevederilor proiectului privind etapele de dezafectare, constructii-montaj, depozitarea controlata a materialelor si a deseurilor rezultate si a programului privind controlul pe faze de executie, solul si subsolul din zona amplasamentului nu va fi afectat.

Perioada de functionare

Pentru prevenirea poluarii factorului de mediu sol, la proiectarea obiectivelor s-au adoptat masuri de protectie impotriva infestarii cu poluantri ce pot rezulta din surgeri accidentale de la utilajele / instalatiile din cadrul statiei:

- protectia anticoroziva a structurilor metalice supraterane si conductelor;
- dotarea cu aparatura si instalatie de masura, comanda, semnalizare, reglare automat, la un nivel tehnic ridicat, ceea ce permite exploatarea in conditii de siguranta, functionarea instalatiilor pe faze tehnologice si implicit permite detectarea

eventualelor disfunctionalitati sau avari;

- pentru colectarea lichidelor separate in cadrul statiei s-a prevazut un sistem de colectare scurgeri catre un rezervor metalic cu peretii dubli, montat ingropat, cu capacitatea de 30 m^3 , de unde va fi evacuat in vederea injectiei in strat;
- dotarea cu instalatii de colectare si tratare a apelor uzate menajere. S-a prevazut o statie de epurare mecano-biologica, $Q = 4\text{ m}^3/\text{zi}$ (24 locuitori echivalenti);
- dotarea cu instalatii de colectare si tratare a apelor pluviale potential impurificate. S-au prevazut 2 separatoare de hidrocarburi cu depozit si filtru coalescent din polietilena, cu dimensiunile $L \times l \times H = 8,2 \times 1,85 \times 2,1$, debit de 100 l/s , care vor asigura la iesire o concentratie de produse petroliere de maxim 5 mg/dm^3 .

In conditiile respectarii normelor referitoare la exploatarea si intretinerea corespunzatoare a instalatiilor, conductelor, echipamentelor, instruirea si consientizarea personalului cu privire la sanatatea si securitatea in munca, gestionarea corespunzatoare a deseurilor si substantelor periculoase, precum si monitorizarea continua a parametrilor de functionare, impactul asupra solului in aceasta perioada este redus.

In cazul unor poluari accidentale se va actiona conform Planului de prevenire si combatere a poluarilor accidentale intocmit la nivelul societatii.

5.5. COMPONENTE SUBTERANE

Realizarea lucrarilor prevazute nu conduce la un impact asupra componentelor subterane in situatia respectarii programului de executie si verificare pe etape a lucrarilor.

In conditiile respectarii parametrilor de operare ale instalatiilor, componente subterane nu vor fi afectate.

5.6. BIODIVERSITATE

Impactul potential asupra faunei si florei este generat de prezenta utilajelor si a personalului executant in zona de lucru precum si de lucrările de decopertare a solului vegetal in vederea lucrarilor de amenajare teren pentru executie drumuri, fundatii si platforme.

Precizam urmatorii factori ce pot produce un impact potential:

- poluare fonica in zona de lucru;
- emisii de gaze de ardere in zona de lucru.

Efectele asupra biodiversitatii locale au un caracter local, temporar si sunt reversibile, manifestandu-se doar pe perioada de executie.

5.7. PEISAJ

Datorita alegarii amplasamentului in incinta si vecinatatea statiei centrale Ghercesti, impactul proiectului asupra cadrului natural este minim.

Se estimeaza ca realizarea acestui obiectiv va avea urmatoarele forme posibile de impact:

- modificarea elementelor cadrului natural;
- modificarea raportului peisaj natural/peisaj antropizat;
- modificarea raportului dintre categoriile de folosinta a terenurilor;
- modificarea valorii estetice a peisajului.

Trebuie mentionat ca impactul asupra peisajului se va manifesta exclusiv la nivel local, atat din punct de vedere vizual-estetic, cat si al modificarii categoriilor de folosinta a terenurilor si al elementelor de cadru natural.

Impactul asupra cadrului natural pe perioada de executie si exploatare a instalatiilor fiind minim, nu sunt necesare masuri suplimentare.

5.8. ACTIVITATI SOCIAL-ECONOMICE SI POPULATIE

Realizarea proiectului nu modifica conditiile economice locale.

In perioada de constructie si montaj muncitorii care vor realiza lucrările sunt angajați de către firma constructoare, iar transportul, cazarea și alte servicii sunt asigurate de către firma.

Realizarea proiectului poate crea un disconfort moderat pentru populația din zona prin intensificarea traficului și creșterea nivelului de zgomot în perioada de construcții montaj.

In conditii de functionare normala a instalatiilor, pe perioada de exploatare a obiectivului nu exista impact asupra populatiei. Emisiile de gaze și nivelul de zgomot se incadreaza sub valorile limite prevazute in reglementarile legislative.

5.9. IMPACTUL ASUPRA INTERACTIUNILOR DINTRE COMPOUNTELE DE MEDIU

Pentru evaluarea impactului s-a utilizat o scara cu valori cuprinse astfel: pentru intensitatea impactului: 1 – minim, 10 – maxim; pentru întinderea spațială a impactului: L – local, Z – zonal, R – regional, N – național; ca întindere temporală: Mo – momentan, M – medie durată, L – lungă durată, I – reversibil.

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Tabelul nr. 23 Evaluarea impactului – perioada de desfiintare, constructii - montaj

Componenta de mediu	IMPACT POTENTIAL	Punctaj	MASURI DE REDUCERE, COMBATERE SI PREVENIRE	IMPACT REZIDUAL	Punctaj	Probabilitatea de aparitie	
AER	Modificari negative, directe, temporare asupra calitatii aerului determinate de cresterea emisiilor de gaze de ardere provenite din functionarea necorespunzatoare a utilajelor si autovehiculelor utilizate.	Mediu, Zonal, Momentan, reversibil	4	Verificarea tehnica riguroasa a autovehiculelor implicate in procesul tehnologic; Utilajele si mijloacele de transport vor fi verificate periodic in ceea ce priveste nivelul de monoxid de carbon si concentratiile de emisii in gazele de esapament si vor fi puse in functiune numai dupa remedierea eventualelor defectiuni.	Minim, Zonal, reversibil	1	Rara
	Modificari negative, directe, temporare asupra calitatii aerului datorat antrenarii particulelor de materiale generate de executia lucrarilor de montaj si dezafectare conducta si transport pe drumurile publice.	Mediu, Zonal, Reversibil	4	Procesele tehnologice care produc mult praf, cum este cazul umpluturilor de pamant, vor fi reduse in perioadele cu vant puternic sau se va umari o umezire mai intensa a suprafetelor. Se va asigura restrictionarea vitezei de circulatie a autovehiculelor, in corelare cu factorii locali Drumurile de acces in santier vor fi permanent intretinute prin acoperirea drumului cu un strat de pietris / balast, nivelare si stropire cu apa pentru a reduce praful.	Minim, Local , Reversibil	2	Posibila
SOL/SUBSOL APA	Impact negativ direct generat de eventuale scurgeri de carburanti si lubrifianti de la utilaje	Mediu, Local, Reversibil	4	Verificarea permanenta a starii tehnice a utilajelor si autovehiculelor de transport folosite. Respectarea programului de intretinere periodica si revizii tehnice utilaje; Alimentarea utilajelor si a mijloacelor de transport se va realiza in statii de distributie carburanti autorizate sau in santier, in zone special amenajate; Schimburile de ulei si reparatiile mecanice se vor realiza in ateliere autorizate.	Minim, Local, Reversibil	1	Rara
	Impact negativ direct generat de gestionarea necorespunzatoare a materialelor si deseurilor.	Mediu, Zonal, Medie durata, Reversibil	4	Deseurile se vor colecta selectiv si se vor depozita temporar in locuri special amenajate; Se va tine o evidenta stricta a gestiunii deseurilor, prin completarea lunara a fiselor de gestiune a deseurilor, pe tipuri de deseuri identificate; Toate tipurile de deseuri rezultante vor fi eliminate de pe amplasament si depozitate pe baza contractelor incheiate cu firme autorizate. Instruirea personalului implicat pentru respectarea planului de gestionare deseurii.	Minim, Local, Reversibil	1	Foarte rara
BIODIVERSITATE	Impact direct, temporar, prin indepartarea stratului vegetal in vederea amenajarii terenului Degradarea terenurilor datorita unei gestionari necorespunzatoare a materialelor si deseurilor generate	Mediu, Local Reversibil	4	<ul style="list-style-type: none"> La finalul lucrarilor, amplasamentele vor fi degajate de materiale si deseurii, iar terenurile vor fi ocupate de constructiile propriu -zise. gestionarea corespunzatoare a deseurilor si a materialelor pentru evitarea raspandirii acestora pe terenurile invecinate. 	Minim, Local, Reversibil	2	Posibila

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Componenta de mediu	IMPACT POTENTIAL	Punctaj	MASURI DE REDUCERE, COMBATERE SI PREVENIRE	IMPACT REZIDUAL	Punctaj	Probabilitatea de aparitie	
	<p>Impact indirect, temporar asupra florei si faunei din zona prin modificari asupra calitatii aerului datorat antrenarii particulelor de materiale generate de executia organizarii de santier, a lucrarilor de amenajare teren si transport pe drumurile publice.</p> <p>Poluare fonica generata de cresterea nivelului de zgomot datorat functionarii vehiculelor si utilajelor necesare executiei lucrarilor.</p>	Mediu, Zonal, reversibil	4	<ul style="list-style-type: none"> • impunerea de limitare a vitezei pe drumurile de santier, in vecinatatea locuintelor si a rezervatiei naturale de max 30 km/h; • limitarea nivelului mediu al sunetului la sursele fixe din amplasamentele obiectivelor de investitii la limite tolerabile prin efectuarea intretinerii preventive ; • instruirea de catre beneficiar a subcontractorilor asupra respectarii nivelului de zgomot admisibil conform STAS 10009/2017, • organizarea circulatiei pentru asigurarea fluentei traficului si evitarea opririlor repeatate; • desfasurarea activitatilor din cadrul perimetrlui pe suprafetele strict necesare pentru a nu perturba fauna din vecinatate. 	Minim, Local, Reversibil	2	Posibila

Impact negativ	Punctaj
Minim	1-3
Mediu	4-7
Maxim	8-10

Ca urmare a analizei impactului asupra factorilor de mediu se preconizeaza ca prin aplicarea masurilor de preventie a poluarii sunt reduse emisiile in mediu, ceea ce conduce la un **impact rezidual de intensitate minima si local ca intindere spatiala**.

Tinand cont de activitatile necesare realizarii proiectului ce pot genera surse de poluare, de potentialii poluantri emisi si de impactul redus asupra factorilor de mediu, se poate considera ca nu exista impact asupra interacțiunilor dintre componente de mediu.

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Tabelul nr. 24 Evaluarea impactului – perioada de functionare

Componenta de mediu	IMPACT POTENTIAL	Punctaj	MASURI DE REDUCERE, COMBATERE SI PREVENIRE	IMPACT REZIDUAL	Punctaj	Probabilitatea de aparitie
AER	Modificari negative, directe, temporare asupra calitatii aerului determinate de emisii fugitive in cazul unor avari sau accidente tehnice (neetanseitate la instalatii si utilaje, corodare/fisurari/spargeri accidentale la conducte si echipamente)	4	Identificarea surgerilor, reparare componente, monitorizare	Minim, Zonal, Reversibil	2	Posibila
	Modificari negative, directe, temporare asupra calitatii aerului datorat emisiilor de gaze de ardere	4	Emisiile de gaze de ardere se situeaza sub valorile concentratiilor maxime admisibile prevazute in reglementarile in vigoare. Modificarile negative pot interveni in cazul unor functionari necorespunzatoare a instalatiilor de ardere. In cazul in care in urma masuratorilor se constata depasiri ale CMA, se vor lua măsuri de izolare a sursei, identificare cauza, reparare / înlocuire componente.	Minim, Local , Reversibil	2	Posibila
	Modificari negative, directe, temporare asupra calitatii aerului ca urmare a emisiilor accidentale si aparitia unor accidente majore	10	<p>Masurile de prevenire prevazute in faza de proiectare:</p> <ul style="list-style-type: none"> • Utilizarea materialelor de constructie adecvate; • Amplasarea instalatiilor cu respectarea distantei de siguranta; • Sistemul de apărare împotriva incendiilor; • Sistemul general de comandă și control al stației; • Sistemul de detectie foc și gaze permit activarea funcțiilor de oprire de urgență; • Sistemul de supraveghere video și antiefractie; • Sistemul de cos pentru depresurizarea instalatiilor la depasirea presiunii de functionare sigura; <p>Masurile privind reducerea riscului de aparitie a emisiilor accidentale si producerei de accidente majore:</p> <ul style="list-style-type: none"> • realizarea mentenantei – atât cea preventivă cât și cea corectivă – pentru toate componentele sistemului evaluat, • evitarea erorilor umane și a neglijentelor care pot apărea în exploatarea curentă a instalatiilor tehnologice, • respectarea reglementarilor tehnice de specialitate. Se impune efectuarea verificărilor profilactice, conform legislației în vigoare. 	Minim, Local, Reversibil	3	Foarte rara

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Componenta de mediu	IMPACT POTENTIAL	Punctaj	MASURI DE REDUCERE, COMBATERE SI PREVENIRE	IMPACT REZIDUAL	Punctaj	Probabilitatea de aparitie	
SOL/SUBSOL	Impact negativ direct generat doar in cazuri accidentale de fisurarea / spargerea conductelor de transport, separatoarelor, rezervoarelor.	Mediu, Local, Reversibil	4	<ul style="list-style-type: none"> Utilizarea materialelor de constructie adecvate; Protectia anticoroziva a conductelor si structurilor metalice supraterane; Sistemul de colectare surgeri tehnologice; Sistem de colectare si epurare ape uzate menajere si tehnologice; Sistemul general de comanda si control al statiei. 	Minim, Local, Reversibil	1	Posibila
APA	Impact negativ direct generat doar in cazuri accidentale de fisurarea / spargerea conductelor de transport, separatoarelor, rezervoarelor.	Mediu, Local, Reversibil	4	<ul style="list-style-type: none"> Utilizarea materialelor de constructie adecvate; Protectia anticoroziva a conductelor si suprafetelor metalice; Sistemul de colectare surgeri tehnologice; Sistem de colectare si epurare ape uzate menajere si tehnologice; Sistemul general de comanda si control al statiei; Monitorizarea permanenta a calitatii apei epurate, inainte de evacuarea apei in emisar 	Minim, Local, Reversibil	1	Posibila
SANATATEA POPULATIEI	Impact negativ direct, de lunga durata asupra populatiei ca urmare a emisiilor accidentale si aparitia unor accidente majore	Maxim, Local, Medie durata, Reversibil	8	<p>Masurile de preventie prevazute in faza de proiectare:</p> <ul style="list-style-type: none"> Sistemul de aparare impotriva incendiilor; Sistemul general de comanda si control al statiei; Sistemul de detectie foc si gaze permit activarea functiilor de oprire de urgență; Sistemul de supraveghere video si antiefractie; Sistemul de cos pentru depresurizarea instalatiilor la depasirea presiunii de functionare sigura; <p>Masurile privind reducerea riscului de aparitie a emisiilor accidentale si producerii de accidente majore:</p> <ul style="list-style-type: none"> realizarea mentenantei – atat cea preventiva cat si cea corecta – pentru toate componentele sistemului evaluat, evitarea erorilor umane si a neglijentelor care pot aparea in exploatarea curenta a instalatiilor tehnologice, respectarea reglementarilor tehnice de specialitate. Se impune efectuarea verificarilor profilactice, conform legislatiei in vigoare. 	Minim, Local, Reversibil	3	Foarte rara

Impact negativ	Punctaj
Minim	1-3
Mediu	4-7
Maxim	8-10

6. EFECTE SEMNIFICATIVE PE CARE PROIECTUL LE POATE AVEA ASUPRA MEDIULUI

6.1. CONSTRUIREA SI EXISTENTA PROIECTULUI

Impactul asociat proiectului propus, atat in etapa de dezafectare, constructii-montaj, cat si pe perioada de functionare este descris detaliat in cadrul capitolului 5.

Prin respectarea masurilor de prevenire si reducere a impactului asupra mediului, impactul asupra factorilor de mediu este unul situat in limite acceptabile, efectele realizarii proiectului nefiind negativ semnificative.

In urma analizei realizate pentru stabilirea impactului asupra componentelor de mediu se poate aprecia ca nu exista efecte permanente, lucrările desfasurate vor avea un efect temporar, redus si reversibil asupra factorilor de mediu.

Efectele negative produse ca urmare a realizarii proiectului asupra calitatii mediului se pot produce doar in cazuri accidentale.

Pe termen lung efectul realizarii lucrarilor va fi unul pozitiv atat din punct de vedere economic prin cresterea securitatii energetice a Romaniei, cat si din punct de vedere al protectiei mediului prin: reducerea emisiilor de Gaze cu efect de sera ca urmare a utilizarii unor tehnologii nepoluante de productie energie electrica din surse regenerabile (parcuri fotovoltaice), si reducerea emisiilor de metan prin utilizarea unui sistem de recuperare.

Impactul asupra componentelor de mediu va fi local, exclusiv pe perioada de realizare a proiectului.

Din analiza impactului asupra fiecarei componente de mediu se poate aprecia ca realizarea proiectului prezinta un impact negativ redus, temporar si reversibil din punct de vedere al afectarii factorilor de mediu.

6.2. UTILIZAREA RESURSELOR NATURALE IN SPECIAL A SOLULUI, A TERENURILOR, A APEI SI A BIODIVERSITATII

Lucrarile propuse, in suprafata totala de 57331 m², se vor realiza in incinta Statiei Centrale Ghercesti, teren apartinand S.N.G.N. ROMGAZ S.A – FILIALA DE INMAGAZINARE GAZE NATURALE DEPOGAZ PLOIESTI S.R.L. si in vecinatatea acesteia, pe terenuri proprietatea privata, pentru care se vor incheia contracte de inchiriere/vanzare-cumparare.

Terenul necesar pentru realizarea investitiei are categoriile de folosinta arabil si drum, identificat cu Tarla T36 / Parcele P2, P3 / Nr. cadastral/CF 30562, 31242, 38827 si 34978.

Utilizarea terenului se va face tinand cont de :

- necesitatile tehnologice cerute pentru amplasarea obiectivelor;
- conditiile naturale ale ansamblului factorilor de mediu existente inaintea inceperii lucrarilor;
- modificarile minime ce trebuie sa le suporte terenul sub aspect cantitatativ si calitativ pentru a se desfasura lucrarile prevazute;
- utilizarea unor tehnologii de lucru care sa nu afecteze in niciun fel terenul invecinat si cel inchiriat;

- conditiile de reintegrare corespunzatoare a suprafetei ocupate in cadrul ansamblului peisagistic al zonei dupa realizarea lucrarilor.

Lucrările propuse se vor realiza exclusiv pe suprafața solicitată, fără a afecta în nici un fel terenul învecinat.

Lucrările propuse se vor executa de către unități specializate, care dispun de mijloace tehnice de execuție și control corespunzătoare, precum și de personal calificat pentru astfel de lucrări.

Pentru realizarea lucrarilor propuse, se vor utiliza următoarele:

- nisip pentru terasamente, pozare conducte și cabluri cu rol de fixare, protecție și distribuire uniformă a sarcinii mecanice, fundații utilaje și instalatii: 9300 m³;
- pietris pentru amenajare teren: 8250 m³;
- lemn pentru cofraje: 19,5 m³;
- apa necesara pentru mortare și betoane, probare instalatii și conducte: 67507 m³.

Resursele naturale folosite pe perioada de realizare a proiectului: apa, agregate naturale și lemn vor fi asigurate de constructor, din surse contorizate.

6.3. EMISIA DE POLUANTI, ZGOMOT, VIBRATII, LUMINA, CALDURA SI RADIATII

Sursele de zgomot și de vibratii

Din punct de vedere al amplasării lor, sursele de zgomot pot fi clasificate în:

- surse de zgomot fixe;
- surse de zgomot mobile.

Sursele fixe de zgomot sunt reprezentate de activitățile curente desfasurate pe amplasamentul analizat: zgomotele datorate activității utilajelor de decopertare, excavare, compactare, etc.

Sursele de zgomot mobile sunt reprezentate de autovehiculele care vor transporta materiale de construcție, materiale prime, vehicule pentru transportul personalului, vehiculele necesare transportului deseurilor.

Sunetul este un fenomen provocat de variațiile de presiune ale aerului în jurul presiunii medii reprezentate de presiunea atmosferică.

Din punct de vedere fizic, sunetul este definit de doi factori:

- intensitatea, corespunzând marimii variației presiunii în jurul poziției sale de echilibru;
- înaltimea sau frecvența sunetului corespunzător rapiditatii variațiilor de presiune.

Parametrul care caracterizează intensitatea zgomotului este nivelul acustic, care se măsoară în dB.

Limitele admise ale nivelului de zgomot sunt reglementate în principal prin:

- STAS 10009-2017: Acustica în construcții; Acustica urbană; Limite admisibile ale nivelului de zgomot;
- OMS 119/2014 – pentru aprobarea Normelor de igienă și sănătate publică privind mediul de viață al populației;
- HG 493/2006 modificată cu HG 601/2007: privind cerințele minime de securitate și sănătate referitoare la expunerea lucratelor la riscurile generate de zgomot;
- Legea 121/2019 privind evaluarea și gestionarea zgomotului ambiental;

**Raport privind Impactului asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

- HG 1756/2006 privind limitarea nivelului emisiilor de zgomot in mediu produs de echipamentele destinate utilizarii in exteriorul cladirilor, care transpune Directiva 2000/14/CE

In general zgomotul este influentat de factori precum:

- viteza si directia vantului;
- temperatura aerului;
- absorbția valurilor acustice de pamant/sol (efectul pamant/sol);
- absorbția aerului (in functie de presiune, temperatura, umiditate relativa);
- altitudinea reliefului;
- tip de vegetatie.

Conform HG 493/2006 privind cerintele minime de securitate si sanatate referitoare la expunerea lucratilor la riscurile generate de zgomot, valorile de expunere la care se declanseaza actiunea angajatorului privind securitatea si protectia sanatatii lucratilor sunt:

- valori de expunere inferioare LEX, 8 h = 80 dB, pvarf = 112 Pa;
- valori de expunere superioare LEX, 8 h = 85 dB, pvarf = 140 Pa;
- valori limita de expunere EX, 8 h = 87 dB, pvarf = 200 Pa.

unde: LEx – nivel de expunere zilnica la zgomot

pvarf- presiune acustica de varf

In conditiile in care nivelul de expunere saptamanal depaseste valoarea limita de expunere 87 dB (conform HG 493/2006) angajatorul va asigura:

- mijloace individuale de protectie auditiva;
- mijloace tehnice pentru reducerea nivelului de zgomot;
- organizarea muncii astfel incat sa se reduca zgomotul prin limitarea duratei si intensitatii expunerii si stabilirea unor pauze suficiente de odihna in timpul programului de lucru.

Pe perioada lucrarilor de desfiintare si constructie - montaj in vederea evaluarii nivelului de zgomot s-a tinut cont de puterea acustica a fiecarui utilaj.

In tabelul urmator sunt prezentate nivelul de putere acustica si nivelul de zgomot calculat pentru utilajele care participa la lucrările de dezafectare si constructie – montaj.

Tabelul nr. 25 Nivelul de zgomot calculat pe perioada de executie

Sursa de poluare	Nr. surse de poluare	Nivelul de putere acustica admis in dB/1pW)		Poluare calculata, produsa de activitate Pe zona obiectivului (dB)	Pe zona de protectie / restrictie aferenta obiectivului conform legislatiei 50 m
Masini de compactat	1	p < 55 p > 55	101 82+11 lgP	93	59
Buldozere, incarcatoare pe senile	1	p ≤ 55 p > 55	103 84+11 lgP	95	61
Macara mobila	2	p ≤ 55 p > 55	101 82+11 lgP	93	59
Excavator	1	p ≤ 15 p > 15	93 80+11 lg P	85	51

Sursa de poluare	Nr. surse de poluare	Nivelul de putere acustica admis in dB/1pW)		Poluare calculata, produsa de activitate Pe zona obiectivului (dB)	Pe zona de protectie / restrictie aferenta obiectivului conform legislatiei 50 m
Grupuri electrogene/generatoare de sudura	1	Pel < 2 2<Pel≤10 p> 10	95+ lg P 96 + lg Pel 95 + lg Pel	87	53
Autocisterna	1	p ≤ 55 p > 55	101 82+11 lgP	93	59
Camioane	2	p ≤ 55 p > 55	101 82+11 lgP	93	59

Nivelul de expunere fata de lucratori este de 87 dB (conform HG 493/2006) pentru o perioada de 8 h. In zona fronturilor de lucru, in urma calculelor, a rezultat un nivel de zgomot cuprins intre 85 – 95 dB in conditii normale de functionare.

In conditiile in care nivelul de expunere saptamanal depaseste valoarea limita de expunere 87 dB (conform HG 493/2006) angajatorul va asigura:

- mijloace individuale de protectie auditiva;
- mijloace tehnice pentru reducerea nivelului de zgomot;
- organizarea muncii astfel incat sa se reduca zgomotul prin limitarea duratei si intensitatii expunerii si stabilirea unor pauze suficiente de odihna in timpul programului de lucru.

In functie de zonele de lucru si distantele surselor de zgomot fata de locuinte, a rezultat un nivel de zgomot cuprins intre **51-61 dB** la distanta de 50 m (cea mai apropiata locuinta).

Se estimeaza ca sursele de zgomot vor crea un disconfort moderat pe perioada de executie a lucrarilor.

Aceste utilaje de constructii se vor utiliza pe dure de timp limitate, in ordinea executiei lucrarilor (sapare, nivelare, compactare, turnare/montare fundatii, montaj echipamente).

Pe perioada de exploatare, in conditii de functionare normala, instalatiile se vor incadra sub nivelul maxim admisibil de zgomot de **65 dB** la limita incintei industriale, respectiv **60 dB** conform STAS 10009/2017 la limita proprietati in cazul cladirilor cu teren imprejmuit (curte) si cu destinatie rezidentiala cu regim de doua niveluri sau mai putin.

6.4. RISCURILE PENTRU SANATATEA UMANA, PATRIMONIUL CULTURAL SAU PENTRU MEDIU

Lucrarile propuse se situeaza din punct de vedere administrativ in intravilanul si extravilanul comunei Ghercesti, judetul Dolj, pe teren avand destinatia conform PUG – **zona mixta-industrie, depozite si dotari servicii**.

In zona de interes nu sunt centre populate. Cele mai apropiate locuinte si constructii civile, se situeaza la distanta de 50 m pe directia Nord Est, fata de incinta imprejmuita a Statiei.

Efectele negative produse asupra calitatii mediului se pot produce doar in cazuri accidentale. In conditiile unei organizari si discipline riguroase a muncii, pe perioada lucrarilor de constructii-montaj, nu apar efecte poluante asupra mediului inconjurator.

Riscul de poluare pe perioada de implementare a proiectului se poate produce doar in cazuri accidentale: surgeri de combustibili si lubrifianti de la functionarea utilajelor, depozitarea necorespunzatoare a deseurilor.

Pe durata realizarii proiectului propus, impactul asociat proiectului este unul potential negativ in zonele direct afectate de lucrari, la nivelul fronturilor de lucru si al organizarilor de santier.

In perioada de constructie muncitorii care vor realiza lucrarile sunt angajati de catre firma constructoare si vor fi special instruiuti si dotati cu echipamente de protectie.

Proiectarea obiectivelor din cadrul statiei s-a realizat cu respectarea distanelor minime de siguranta pentru instalatiile care prezinta un pericol si care daca nu intra in actiune sistemele de protectie si nu sunt luate masuri de izolare, depresurizare si interventie se pot transforma in accidente majore.

Distantele fata de instalatiile care prezinta un pericol de incendiu (categoria A), fata de cea mai apropiata locuinta sunt:

- 219 m – Hala Compresoare;
- 203 m – Gospodarie ulei si antigel;
- 220 m – Platforma gaz combustibil.

Sistemele de automatizare si control prevazute in cadrul proiectului, reduc la minim posibilitatea afectarii populatiei din zona.

In zona analizata nu au fost identificate obiective de patrimoniu cultural si arii naturale protejate.

6.5. CUMULAREA EFECTELOR CU CELE ALE ALTOR PROIECTE EXISTENTE SI/SAU APROBATE

Din informatiile publice disponibile in zona analizata nu sunt planificate proiecte importante.

Realizarea proiectului se va face cu respectarea distantele de siguranta intre obiectivele existente in zona (drumuri, LEA, conducte, etc.) conform normativelor si legislatiei in vigoare.

Lucrarile se vor desfasura in baza Autorizatiei de Construire cu respectarea conditiilor impuse de Avizatori (retele electrice, Transgaz, OMV Petrom, AACR, Apa Romane, etc).

Activitatile desfasurate in cadrul Statiei Centrale Ghercesti constau in preluarea gazelor din Sistemul National de Transport, masurarea fiscală si injectia in sonde respectiv preluarea gazelor extrase, separare, uscare, masura fiscală si livrare inapoi in Sistemul National de Transport.

In zona analizata, se desfasoara activitati de transport gaze (conducte apartinand S.N.T.G.N. Transgaz S.A.), care nu au impact asupra componentelor de mediu in conditi de functionare normala.

Avand in vedere diferitele categorii de lucrari propuse: amenajare teren, tehnologice, civile, electrice, automatizare, precum si durata de timp estimata pentru executia lucrarilor, implementarea proiectului se va realiza etapizat, fara a intrerupe pe cat posibil activitatile desfasurate pe amplasament.

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Procesele de transport, masura fiscală și tratare a gazelor se desfășoară în sistem inchis, fără a genera emisii poluante în mediu.

Evaluarea cumulativa a efectelor implementării proiectului propus cu activitățile desfasurate pe amplasament

Tabelul nr. 26 Efecte cumulative

Nr. Crt	Denumire proiect existent/ planificat	Activitate desfasurata	Distanța fata de Proiect	Efecte potențiale generate	Evaluarea impactului
1.	Conducta de transport gaze naturale Ghercesti-Jitaru (inclusiv alimentare cu energie electrică, protecție catodica și fibra optica) – SNTGN Transgaz S.A.	Transport gaze naturale prin conducte. Proiectul este în curs de reglementare de Guvernul României	La limita incintei Statiei	Emisii în aer Zgomot ambiental	Desfasurarea simultan a celor două proiecte va conduce la creșterea emisiilor poluanti în aer și la creșterea nivelului de zgomot. Fara impact in faza de functionare si la incetarea activitatii

Impactul asupra factorilor de mediu pe perioada de execuție, poate apărea în cazuri accidentale, implementarea masurilor de prevenire, reducere și combatere a poluării accidentale, a normelor de sănătate și securitate în munca, a instrucțiunilor privind apărarea împotriva incendiilor, reducând în mod semnificativ probabilitatea aparitiei.

În perioada de exploatare a statiei, menținerea obiectivelor cu rol de protecție a mediului, monitorizarea permanentă a parametrilor și instalațiilor de proces va conduce la eliminarea posibilității de afectare a factorilor de mediu.

In urma analizei nu s-au identificat forme de impact cumulativ.

6.6. IMPACTUL PROIECTULUI ASUPRA CLIMEI SI VULNERABILITATE

PROIECTULUI LA SCHIMBARILE CLIMATICE

În perioada de desființare și construcții-montaj, sursele potențiale de poluare ale aerului sunt reprezentate de motoarele autovehiculelor necesare realizării lucrarilor (excavator, buldozer, autocamioane de transport, macara, etc.).

Poluantii produsi de aceste surse sunt gazele de ardere (gaze de esapament) provenite de la motoarele aferente acestora. Poate fi menționată prezența monoxidului de azot (NO) substanță ce contribuie la reducerea stratului de ozon și a monoxidului de carbon (CO), ce are efecte la nivel global asupra deteriorării mediului, fiind gazele responsabile de producerea efectului de sera.

Influenta acestor surse de emisii fugitive de pulberi în suspensie și gaze de ardere este puternic atenuată de suprafața redusă de teren necesară execuției lucrarilor.

Emisiile în timpul acestei faze nu pot genera un impact semnificativ, măsurabil asupra schimbarilor climatice.

In cadrul proiectului “INSTALATII DE COMPRIMARE, USCARE SI MASURA GAZE NATURALE PENTRU CRESTerea CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI, INCLUSIV ALIMENTAREA CU ENERGIE ELECTRICA 20 KV” s-au fost prevazut, in vederea reducerii emisiilor de gaze cu efect de sera, o serie de masuri, astfel:

- **Realizarea unei Centrale Electrice Fotovoltaice cu rolul de a produce energie electrica prin valorificarea sursei regenerabile reprezentata de energia solară;**
- **Instalarea unui sistem de recuperare a gazelor (CH_4) evacuate la cosul instalatiei in procesul de depresurizare controlata a instalatiilor necesara efectuarii operatiilor de intretinere sau reparatii, sau ca parte a sechantei de pornire a Unitatilor de Comprimare.**

In conformitate cu obiectivele europene de reducere a emisiilor de gaze cu efect de sera, printre care si CO_2 , prin realizarea Centrale Electrice Fotovoltaice se va produce energie electrica din surse regenerabile, energie solară, fara ardere de combustibili fosili.

Cantitatea de emisii de dioxid de carbon aferenta arderii va fi nula in acest scenariu. Astfel, se considera ca se obtine o reducere a emisiilor de CO_2 echivalenta cu cantitatea de CO_2 care ar fi fost emisa in cazul obtinerii aceeasi cantitate de energie in sistemul national (prin arderea de combustibili fosili sau prin alte metode conventionale sau neconventionale).

Sistemul fotovoltaic utilizat consta din 1466 de unitati panouri solare cu o putere nominala totala maxima de 806kWp si din o serie de 9 invertoare cu o putere nominala totala de 740 kWac. Sistemul este conectat la reteaua electrica.

Se estimeaza o productie de energie electrica injectata in retea in jur de 1151,8 MWh/an, cu un randament de productie al panourilor solare de 87,9%.

In figura urmatoare se poate observa evolutia anuala, pe fiecare luna, a productiei de energie electrica, normalizata pe kWp.

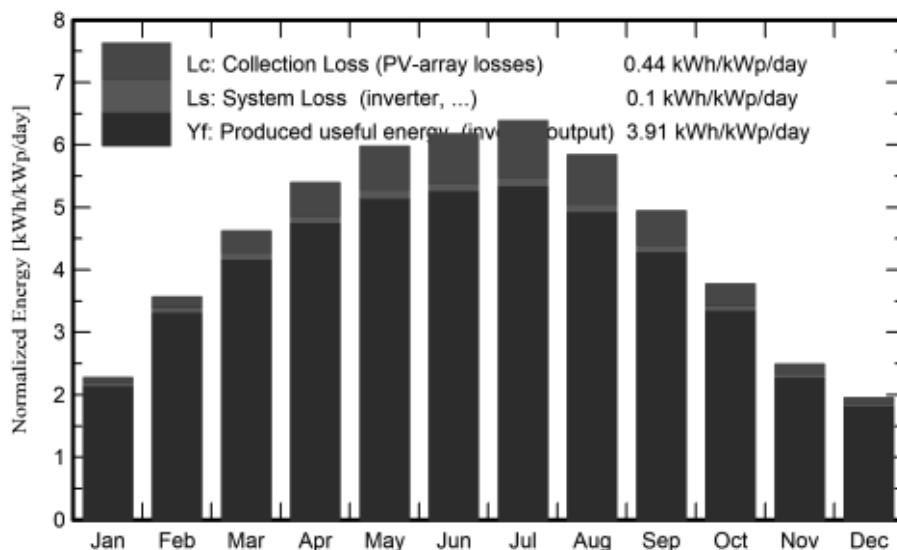


Fig. 12 Evolutia privind productia de energie electrica

Productia normalizata (pe kWp) de energie electrica in fiecare luna a anului

Daca luam in considerare doar energia utila produsa (intrari minus iesiri), fara pierderile de energie datorate elementelor de sistem (ex. Invertoare) si a procesului de colectare, avem o productie medie zilnica de 3,91kWh pe fiecare kWp instalat.

Calculul reducerii emisiilor de CO_2 echivalent

Canitatea de emisii de CO_2 echivalent redusa prin utilizarea de panouri solare va reprezenta produsul dintre cantitatea de energie electrica produsa de sistemul fotovoltaic si cantitatea de CO_2 echivalent emisa pentru obtinerea 1kWh de energie electrica prin ardere (vezi

ecuatie (1). Acest din urma parametru se mai denumeste ca intensitatea emisiilor de gaze cu efect de sera pentru producerea de energie electrica.

Reducerea emisiilor de CO₂e = Productia energie electrica * Intensitatea emisiilor de GES (1)

Pentru stabilirea cantitatii de dioxid de carbon echivalent emisa prin ardere se vor folosi in acest document datele Agentiei Europene de Mediu (European Environmental Agency - EEA). Acesta for european publica periodic valorile actualizate ale intensitatii emisiilor de gaze cu efect de sera pentru producerea de energie electrica, atat la nivel european, cat si la nivel al tarilor membre.

Sursele pe care se bazeaza informatiile Agentiei Europene de Mediu sunt:

- Documentul intitulat „Bilantul Energetic Complet” emis de Oficiul pentru Statistica al Uniunii Europene (EUROSTAT).
- Documentul „Emisiile nationale raportate catre UNFCCC (United Nations Framework Convention on Climate Change / Conventia-cadru a Natiunilor Unite privind schimbarile climatice) si catre Mecanismul european de monitorizare a gazelor cu efect de sera” emis de Agentia Europeana de Mediu (EEA)

Concret, vom utiliza cea mai recenta valoare raportata pentru Romania a intensitatii emisiilor de gaze de sera datorata generarii de energie electrica de 323 gCO₂e/kWh, valabila pentru 2021.

Intensitatea emisiilor de gaze cu efect de sera (gCO₂e/kWh) se calculeaza ca raportul dintre emisiile de CO₂e din productia publica de energie electrica (ca pondere a emisiilor de CO₂ echivalent din productia publica de electricitate si caldura legate de productia de energie electrica) si productia bruta de energie electrica. Datele se bazeaza pe primele estimari ale Agentiei Europene de Mediu pentru 2021.

Pentru calculul reducerii anuale a emisiilor de CO₂ echivalent vom considera productia anuala de energie electrica a sistemului fotovoltaic, respectiv 1151.8 MWh/an.

Ecuatia (2) reda calculul reducerii emisiilor de CO₂e anuale in cazul utilizarii panourilor solare la depozitul Ghercesti:

$$1\,151\,790 \text{ kWh/an} * 323 \text{ gCO}_2\text{e/kWh} = 372\,028\,170 \text{ gCO}_2\text{e/an} \approx \mathbf{372 \text{ toneCO}_2\text{e/an}} \quad (2)$$

Dupa cum reiese din calculul de mai sus, o reducere anuala a emisiilor de CO₂e de 372 tone prin utilizarea energiei solare regenerabile reprezinta o contributie semnificativa, prin efect cumulat, a imbunatatirii conditiilor de mediu.

Sistemul de recuperare gaze

Avand in vedere necesitatea depresurizarii (golirea) instalatiilor in vederea efectuarii operatiunilor de mentenanta, in cadrul proiectului s-a propus recuperarea gazului din instalatiile ce urmeaza a fi golite prin transferul acestuia in facilitati ce raman presurizate, prin un compresor de recuperare a gazelor si facilitati asociate.

Compresorul pentru Recuperarea Gazelor va fi instalat pentru captarea pierderilor de gaze care survin la depresurizarea unitatilor de comprimare sau a altor instalatii apartinand Statiei Centrale, la efectuarea operatiunilor de intretinere si reparatii, sau ca parte a secventei de pornire normala a unei Unitati de Comprimare.

In acest fel se pot satisface cerintele Comisiei Europene incluse in Strategia UE de Reducere a Emisiilor de Metan, nr.: COM (2020) 663 din 14.10.2020, care la Capitolul II precizeaza: *Cele mai mari beneficii in termeni economici, de mediu si sociali s-ar obtine prin reducerea evacuarii si arderii la faca, prin diminuarea scaparilor din procesele de productie, transport si ardere a gazelor fosile, precum si prin reducerea emisiilor de metan din minele de carbune. Evacuarea si arderile la faca sistematice ar trebui sa fie limitate la circumstante inevitabile, de exemplu din motive de siguranta, si sa fie inregistrate in scopul verificarii.*

Se va instala un compresor cu actionare electrica, care va functiona intermitent ori de cate ori este necesara depresurizarea programata a instalatiilor.

Secventa de recuperare a gazelor se va realiza manual, dupa urmatoarea procedura:

Izolarea instalatiilor care urmeaza a fi depresurizate.

- Depresurizarea instalatiilor izolate prin dirijarea controlata a gazelor in colectorul de aspiratie al Modulului M1 de comprimare si mai departe in colectoarele Grupurilor de sonde, pana la nivelul presiunii din colectoare.
- Aspiratia gazelor din instalatie prin intermediul Compresorului pentru Recuperarea Gazelor. Compresorul va functiona pana in momentul in care presiunea din instalatii izolate este egala cu presiunea atmosferica (0 barg).

Cantitatea de emisii de metan va fi redusa prin utilizarea sistemului de recuperare, astfel:

- Pe ciclul de injectie volumul total al gazelor recuperate este de 7010 Sm³/ ciclu iar masa gazelor recuperate este 5 tone/ ciclu ceea ce echivaleaza cu **129 tone CO₂** echivalent pe ciclu.
- Pe ciclul de extractie volumul total al gazelor recuperate este de 123035 Sm³/ ciclu iar masa gazelor recuperate este 91 tone/ ciclu ceea ce echivaleaza cu **2271 tone CO₂** echivalent pe ciclu.

Pe termen lung efectul realizarii lucrarilor asupra calitatii aerului si schimbarilor climatice va fi unul pozitiv prin reducerea emisiilor de gaze cu efect de sera si a emisiilor poluante, in contextul politicilor de decarbonizare la nivel European.

6.7. TEHNOLOGIILE SI SUBSTANTELE FOLOSITE

Proiectul are la baza studii topografice si geotehnice.

Tehnologia de executie, etapele de lucru, materialele utilizate, conditiile de executie si materiale vor fi detaliate in Documentatia tehnico-economica de executie (Proiect tehnic).

Lucrarile se vor desfasura in baza Autorizatiei de Construire cu respectarea conditiilor impuse de Avizatori.

Pentru evitarea unor posibile depasiri limitele admisibile care pot afecta mediul, se iau masuri de protectia mediului pentru fiecare factor de mediu in parte, masuri pentru prevenirea poluarii accidentale si masuri in cazul unei poluari accidentale.

Pentru a verifica calitatea factorilor de mediu, beneficiarul monitorizeaza realizarea proiectului.

Riscurile de mediu sunt mentinute la un nivel scazut prin implementarea unor tehnologii care sa asigure protectia mediului, in conformitate cu legislatia in vigoare, diminuarea consumurilor energetice, a pierderilor tehnologice si a necesarului de personal, in scopul maririi rentabilitatii, precum si realizarea unor conditii mai bune de munca pentru personalul societatii.

6.8. DESCRIEREA DIFICULTATILOR

In cadrul Raportului de evaluare a impactului asupra mediului s-au intampinat dificultati in evaluarea efectelor posibile ca urmare a lipsei unei baze de date detaliate existente la nivel de UAT privind harti zgomot, studii privind starea de sanatate si confort a populatiei.

In ceea ce priveste previziunile de functionare/inchidere a Statiei Centrale Ghercesti, facem mentiunea ca nu a fost prevazuta o limitare in timp, statia urmand a fi supusa unor masuri de interventie vizand retehnologizarea unor elemente componente, lucrari de intretinere, etc., asfel incat nu a fost previzionata o dezafectare/inchiderea acestora.

Ipotezele de considerat, vizand demontarea/dezafectarea/inchiderea/postinchiderea, raman astfel abordari pur teoretice, ce vor presupune o inlantuire a urmatoarelor etape:

- lucrari de demolare/demontare a ansamblurilor de structuri construite (cladiri, platforme, incinte tehnologice, etc.) si aducerea la starea initiala a terenurilor ocupate (redare in circuit agricol/natural) – in cazul in care nu se gasesc solutii alternative de utilizare/functionalizare;
- lucrari de excavare in vederea dezgroparii conductelor; taierea conductelor si valorificarea acestora;
- aducerea la starea initiala a terenurilor prin rambleiere; aducerea la starea initiala a terenurilor (redare in circuit agricol/natural). Lucrările se vor executa cu respectarea etapelor parcurse la etapa de construire.

In cazul in care se va proceda la demontarea/dezafectarea/inchiderea/postinchiderea proiectului, se vor parcurge pasii conformi de reglementare, ce din punct de vedere al conformarii la legislatia pe linie, presupune parcurgerea unor etape ce au ca scop realizarea unui Bilant de mediu.

In cazul proiectului, nu s-au inregistrat dificultati de ordin tehnic legate de evaluarea impactului asociat acestui proiect.

7. MASURI PENTRU EVITAREA, PREVENIREA, REDUCEREA SAU COMPENSAREA ORICAROR EFECTE NEGATIVE SEMNIFICATIVE ASUPRA MEDIULUI

MASURILE DE EVITARE, REDUCERE SAU AMELIORARE A IMPACTULUI ASUPRA MEDIULUI

Masuri de diminuare a impactului pentru factorul de mediu apa

Pe perioada de executie a proiectului apele subterane si de suprafata din zona analizata nu vor fi afectate prin respectarea urmatoarelor masuri:

- colectarea si evacuarea rapida a apei din precipitatii pe toata durata executiei sapaturilor prin amenajari adekvate; in situatia in care la cota de fundare se constata existenta unui strat de pamant afectat de precipitatii, acesta va fi indepartat imediat inainte de turnarea betonului;
- evitarea stagnarii apelor in jurul constructiilor, atat in perioada executiei cat si pe toata durata exploatarii, prin solutii constructive adekvate (trotuare, compactarea terenului in jurul constructiilor, pante corespunzatoare, rigole, etc)
- in cazul umeziri superfciala datorita precipitatilor, fundul gropilor trebuie lasat sa se zvante, iar daca umezirea este puternica se va indeparta stratul afectat, inainte de betonare;
- in acelasi perimetru, in faza initiala se ataca lucrarile cu fundatiile la adancimea cea mai mare, pentru a nu afecta terenul de fundare al viitoarelor lucrari invecinate
- pentru excavatii mai mari de 2-3 m se recomanda sprijinirea taluzelor la sapatura
- necesitatea sprijinirii peretilor sapaturii pentru fundatii se va stabili tinand seama de adancimea sapaturii, natura, omogenitatea, stabilitatea coeziunea, gradul de fisurare si umiditatea terenului, conditiile meteorologice si climatice din perioada de executie a lucrarilor de terasamente tehnologia de executie adoptata apropierea fata de constructiile invecinate etc.
- la proiectarea obiectivelor s-a tinut cont de adancimea maxima de inghet care in zona este de 70-80 cm, conform STAS 6054-77;

- pe perioada executiei se impune verificarea tehnica riguroasa a motoarelor autovehiculelor si utilajelor necesare realizarii proiectului, pentru a evita eventualele surgeri de uleiuri si carburanti;

Se interzice executarea lucrarilor in perioadele de inghet si de ploi.

Realizarea lucrarilor de constructii-montaj vor fi monitorizate de beneficiar pentru a verifica modul de respectare a parametrilor constructivi si functionali si a reglementarilor legale aplicabile privind protectia mediului inconjurator.

Masurile care se impun, pentru prevenirea poluarilor accidentale sunt urmatoarele:

- respectarea etapelor privind desfiintarea, constructia si montajul obiectivelor, a programului de control pe faze de executie, conform proiectului tehnic;
- verificarea tehnica riguroasa a motoarelor autovehiculelor si utilajelor necesare realizarii proiectului, pentru a evita surgerile de uleiuri si carburanti;
- depozitarea si manipularea corespunzatoare a materialelor si substantelor chimice;
- depozitarea controlata a deseurilor.

In zona amplasamentului nu sunt instituite zone de protectie sanitara cu regim de restrictie sau zone de protectie hidrogeologica.

Pe perioada de exploatare, au fost prevazute in faza de proiectare, masuri tehnico-constructive de protectie a calitatii apelor, respectiv sisteme de colectare, tratare si evacuare a apelor reziduale:

- pentru colectarea lichidelor separate in cadrul statiei s-a prevazut un sistem de colectare surgeri catre un rezervor metalic cu peretii dublii, montat ingropat, cu capacitatea de $30\ m^3$, de unde va fi evacuat in vederea injectiei in strat;
- Sistem de colectare separata si epurare a apelor uzate menajere rezultate de la consumatorii din incinta, compus din:
 - retea canalizare menajera gravitationala, confectionata din tuburi PVC DN200 mm, imbinante cu mufe si camine din PVC prevazute cu rame si capace din fonta carosabile si necarosabile;
 - statie compacta de epurare biologica ape uzate menajere, debit $Q= 4.0\ m^3/h$, cu bazin din polietilena, dimensionata conform SR 1846 -1:2006.
- Sistem de colectare separata si epurare a apelor pluviale cu pericol de impurificare, compus din :
 - colector canalizare pluviala in incinta, executat din tuburi PE, DN 400 mm, care colecteaza apele pluviale posibil impurificate de pe drumuri si platforme;
 - 2 separatoare de hidrocarburi tip I cu depozit si filtru coalescent pentru tratarea apelor pluviale cu pericol de impurificare cu hidrocarburi, debit pentru fiecare separator $Q= 100\ l/s$, dimensionat conform SR EN 858 - 2:2004.

Procesul de separare, vehiculare, comprimare si uscare gaze se va realiza in sistem inchis, sub presiune cu caracteristici tehnice functionale controlabile (debit, presiune).

Modul de functionare al utilajelor se urmareste continuu pentru urmarirea permanenta a parametrilor de lucru, de catre personalul de exploatare, precum si prin controale vizuale zilnice.

Pentru prevenirea poluarii mediului pe perioada exploatarii in zona de activitate a obiectivelor analizate se impun urmatoarele masuri:

- identificarea surselor de poluare (neetanseitati, sparturi, avari);
- realizarea unui sistem de monitorizare adekvat;

- crearea unei baze de date care sa includa toate sursele de poluare cu stabilirea elementelor de identificare si limitele admise;
- planificarea prealabila a reparatiilor capitale ale echipamentelor si instalatiilor.

Pentru a reduce riscul accidentelor vor fi respectate masurile de interventie in diferite cazuri de necesitate, cuprinse in cadrul „Planului de preventie si combatere a poluarilor accidentale” intocmit in cadrul societatii.

In situatia respectarii a programului de control pe faze de executie, apele de suprafata si subterane din zona amplasamentului nu vor fi afectate.

Realizarea lucrarilor vor fi monitorizate de beneficiar pentru a verifica modul de respectare a parametrilor constructivi si functionali si a reglementarilor legale aplicabile privind protectia mediului inconjurator.

Masuri de diminuare a impactului pentru factorul de mediu aer

In vederea reducerii impactului pe perioada de executie se vor utiliza mijloace de constructie performante si se vor realiza inspectii tehnice periodice a mijloacelor de constructie. Utilajele tehnologice vor respecta prevederile Hotararii Nr. 467 din 28 iunie 2018 privind stabilirea unor masuri pentru aplicarea Regulamentului (UE) 2016/1.628 al Parlamentului European si al Consiliului din 14 septembrie 2016 privind cerintele referitoare la limitele emisiilor de poluanți gazosi si de particule poluante si omologarea de tip pentru motoarele cu ardere interna pentru echipamentele mobile fara destinatie rutiera, de modificare a reglementelor (UE) nr. 1.024/2012 si (UE) nr. 167/2013 si de modificare si abrogare a Directivei 97/68/CE.

In vederea diminuirii emisiilor de gaze de ardere, pe durata pauzelor se vor opri motoarele de la utilaje si/sau autoutilitare.

Pe perioada de exploatare, putem aprecia ca motoarele termice (Centrala termica Statiile de Uscare si Statia de compresoare) produc o poluare in limite acceptabile (poluare nesemnificativa), singurele masuri din acest punct de vedere sunt:

- controalele periodice privind compozitia gazului combustibil;
- control periodic al gazelor de ardere;
- intretinerea corespunzatoare a motoarelor si respectarea termenelor prevazute pentru revizii.

Poluarea aerului se poate produce doar in cazuri accidentale.

In cadrul proiectului au fost prevazute masuri privind reducerea emisiilor de metan, in conformitate cu reglementarile Comisiei Europene, astfel s-a prevazut un sistem instrumental dedicat, instalat pentru a opri instalatia si izola sursele de presiune inainte de atingerea pragului la care opereaza sistemul de depresurizare de urgență, sau supapele de siguranta, prevenind astfel emisia de gaze in atmosfera chiar si in caz de urgență.

De asemenea au fost prevazute, in faza de proiectare:

- Sistemul de comanda si control (PCS) al Statiei Centrale gaze este un sistem computerizat care este conectat la instrumentatia de camp: traductoare de presiune, temperatura, nivel lichid, debit gaze, putere, timp, energie, etc.

Sistemul de Comanda si Control asigura monitorizarea si controlul tuturor parametrilor procesului de injectie, respectiv comprimare si uscare a gazelor pe timpul extractiei:

- Sistem de oprire de urgență a statiei (ESD/PSD/USD) este un sistem computerizat instalat in Camera de Comanda, si care este conectat la proces folosind traductoare dedicate, altele decat cele folosite la controlul procesului. El are rolul de a opri procesul de injectie, comprimare, sau uscare, cu sau fara depresurizarea echipamentelor, in cazul aparitiei unei avarii care ar putea pune in pericol siguranta operatorului uman, sau integritatea echipamentelor statiei.

- Sistemul de detectie Foc si Gaze asigura monitorizarea tuturor instatatiilor din interiorul Statiei.

Masuri de diminuare a impactului generat de zgomot si vibratii

Executantul lucrarilor va lua o serie de masuri tehnice si operationale cum ar fi:

- impunerea de limitare a vitezei pe drumurile de santier max 30 km/h (in zona receptorilor sensibili);
- verificarea permanenta a starii tehnice a utilajelor si autovehiculelor folosite. Respectarea programului de intretinere preventiva si revizii tehnice utilaje (pe masura ce piesele componente se uzeaza, nivelul de zgomot poate creste);
- utilizarea de catre contractor a echipamentelor si utilajelor performante care sa corespunda nivelului de zgomot maxim admis pentru categoria respectiva de utilaj;
- instruirea de catre beneficiar a subcontractorilor care realizeaza lucrari in santier asupra respectarii nivelului de zgomot admisibil conform STAS 10009/2017;
- folosirea unui traseu unic pentru toate utilajele ce vor lua parte la activitatile din santier, acesta fiind reprezentat de drumul de acces existent, folosit si de locuitori pentru practicarea agriculturii pe terenurile din zona, fara a se ocupa suprafete suplimentare pentru acces la amplasamente;
- organizarea si dirijarea circulatiei pentru asigurarea fluentei traficului si evitarea opririlor repeatate.
- desfasurarea activitatilor din cadrul perimetru lui pe suprafetele strict necesare.

Masuri de diminuare a poluarii si impactului asupra solului

Solutiile tehnice adoptate de proiectant au la baza studiilor geologice in scopul asigurarii unui impact minim al lucrarilor asupra solului, subsolului si apelor, atat in etapa de executie cat si in exploatarea obiectivelor.

In situatia respectarii prevederilor proiectului privind etapele de constructii-montaj, depozitarea controlata a materialelor si a deseurilor rezultate si a programului privind controlul pe faze de executie, solul si subsolul din zona amplasamentului nu sunt afectate.

Sistemul de automatizare pentru controlul si monitorizarea parametrilor de functionare permite interventia operativa in situatii de avari.ii

In afara masurilor luate in proiect privind diminuarea poluarii si a impactului asupra solului, nu sunt necesare masuri suplimentare.

Masuri de reducere a impactului asupra biodiversitatii

Masurile prevazute pentru exploatarea in conditii de siguranta a obiectivelor asigura protectia si diminuarea impactului in cazuri accidentale (avarii) asupra biodiversitatii din zona amplasamentului.

Avand in vedere ca lucrarile se vor desfasura preponderent pe terenuri curti construcsi industriale, impactul asupra biodiversitatii din zona analizata este nesemnificativ si temporar, pe durata de executie. La finalul lucrarilor, terenul ocupat temporar va fi redat la categoria de folosinta avuta initial.

Masuri de diminuare a impactului asupra cadrului natural

Impactul asupra cadrului natural pe perioada de executie fiind minim, nu sunt necesare masuri suplimentare.

Masuri de reducere a impactului asupra activitatii social – economice

Activitatile social – economice nu sunt influente de realizarea proiectului si nu sunt necesare masuri de reducere a impactului.

Masuri de reducere a impactului asupra populatiei in general

Avand in vedere ca nu exista impact asupra populatiei din zona amplasamentului, nu sunt necesare masuri speciale de reducere a impactului.

Natura transfrontiera a impactului

Nu exista impact transfrontiera.

8. METODE PREVIZIONATE UTILIZATE PENTRU IDENTIFICAREA SI EVALUAREA EFECTELOR SEMNIFICATIVE ASUPRA MEDIULUI

8.1. METODOLOGII DE EVALUAREA IMPACTULUI ASUPRA MEDIULUI

- Legea Nr. 292 din 3 decembrie 2018 privind evaluarea impactului anumitor proiecte publice si private asupra mediului;
- ORDIN Nr. 269/2020 din 20 februarie 2020 privind aprobarea ghidului general aplicabil etapelor procedurii de evaluare a impactului asupra mediului, a ghidului pentru evaluarea impactului asupra mediului in context transfrontiera si a altor ghiduri specifice pentru diferite domenii si categorii de proiecte.

Metodologia de evaluare a impactului asupra factorului de mediu aer

- Hotararea nr. 332/2007 – privind stabilirea procedurilor pentru aprobarea de tip a motoarelor destinate a fi montate pe masini mobile nerutiere si a motoarelor destinate vehiculelor pentru transportul rutier de persoane sau de marfa si stabilirea masurilor de limitare a emisiilor gazoase si de particule poluante provenite de la acestea, in scopul protectiei atmosferei, modificata si completata cu Hotararea nr. 133/2008;
- Legea 104/2011 privind calitatea mediului inconjurator;
- Ordinul nr. 462/1993 – pentru aprobarea Conditilor tehnice privind protectia atmosferica si Normelor metodologice privind determinarea emisiilor de poluanți atmosferici produsi de sursele stationare.

Metodologia de evaluare a impactului asupra factorului de mediu sol

- Ordinul nr. 756/1997 - pentru aprobarea reglementarii privind evaluarea poluarii mediului;

Metodologia de evaluare a impactului asupra factorului de mediu apa

- Legea apelor nr. 107/1996 cu modificarile si completarile ulterioare;
- H.G. 188/ 20.03.2002 pentru aprobarea unor norme privind conditiile de descarcare in mediul acvatic a apelor uzate, modificata si completata prin H.G. 352/11.05.2005.

Metodologia de evaluare a impactului privind regimul deseurilor

- Ordonanta de urgență nr. 92/2021 privind regimul deseurilor;
- Hotararea nr. 804/2007 privind controlul asupra pericolilor de accident major in care sunt implicate substanțele periculoase, modificata si completata cu Hotararea nr. 79/2009;
- Hotararea nr. 349/2005 privind depozitarea deseurilor, cu modificarile si completarile ulterioare;

- Hotararea nr. 621/2005 privind gestionarea ambalajelor si deseurilor de ambalaje, modificata si completata cu Hotararea nr. 1.872/2007;
- Hotararea nr. 856/2002 privind evidenta gestiunii deseurilor si pentru aprobarea listei cuprinzand deseurile, inclusiv deseurile periculoase, cu modificarile si completarile ulterioare;

Metodologia de evaluare a impactului privind nivelul emisiilor de zgomot

- STAS 10009-2017 Acustica in constructii, Acustica urbana, Limite admisibile ale nivelului de zgomot;
- Hotararea nr. 321/2008 republicata: privind evaluarea si gestionarea zgomotului ambiental;
- Hotararea nr. 493/2006 modificata cu HG 601/2007 privind cerintele minime de securitate si sanatate referitoare la expunerea lucrarilor la riscurile generate de zgomot;
- Hotararea nr. 1.756/2006 privind limitarea nivelului emisiilor de zgomot in mediu produs de echipamentele destinate utilizarii in exteriorul cladirilor, care transpune Directiva 2000/14/CE.

8.2. MONITORIZAREA MEDIULUI

Sistemul de monitoring reprezinta un sistem complex de achizitie a datelor privind calitatea mediului, obtinute pe baza unor masuratori sistematice, de lunga durata, la un ansamblu de parametri si indicatori, cu acoperire spatiala si temporala care sa asigure posibilitatea controlului poluarii.

Pe perioada de executie a lucrarilor propuse se vor urmarii:

- programul de transport, manipulare, depozitare a materialelor necesare executiei lucrarilor si punerea in opera, respectandu-se ruta de transport, locul de depozitare si de lucru indicate pe planul de situatie;
- se va da o atentie deosebita manipularii si montării, respectandu-se cu strictete traseul, montarea si asezarea corespunzatoare pe pozitie a materialelor;
- instalatiile se folosesc in limitele conditiilor de functionare, cu respectarea stricta a regulilor si masurilor de utilizare stabilite de producatori si proiectanti;
- deseurile rezultate vor fi colectate selectiv si evacuate de pe amplasament pe baza de contract cu un operator local de servicii de salubritate.

Pe perioada prevazuta pentru realizarea lucrarilor, monitorizarea mediului are la baza respectarea etapelor prevazute pentru executie, precum si evacuarea si depozitarea corespunzatoare a deseurilor rezultate.

In aceasta etapa este foarte important sa se respecte locatiile prevazute pentru depozitarea deseurilor rezultate.

Toate operatiile se executa cu masuri stricte de control, cu respectarea normelor in vigoare si a conditiilor tehnico – economice.

Realizarea proiectului este monitorizata de beneficiar, pentru a verifica modul de respectare a parametrilor constructivi si functionali si a reglementarilor privind protectia mediului.

Monitorizarea mediului se realizeaza prin:

- urmarirea respectarii planului privind gestionarea deseurilor pe etape: colectare, depozitare , evacuare;
- asigurarea functionarii in permanenta a dotarilor cu rol de protectie a mediului;

- instruirea periodica a personalului in vederea respectarii prevederilor din acordul de mediu emis pentru acest obiectiv;
- informarea imediata a autoritatii teritoriale pentru protectia mediului cu privire la modificarile fata de acordul de mediu, sau orice incident care poate avea efecte negative asupra mediului inconjurator;
- desfasurarea operatiilor pe baza de programe intocmite si avizate ,cu asigurarea unei asistente corespunzatoare.

Pentru ca impactul asupra cadrului natural in zona din vecinatatea zonei sa fie minim constructorul are obligativitatea respectarii termenelor de executie si control pe faze de executie, in conformitate cu prevederile proiectului tehnic.

Pe perioada de functionare a statiei, programul de monitorizare a mediului va include toate activitatatile necesare pentru determinarea nivelor de poluare a mediului si a impactului asupra mediului si sanatatii populatiei.

In cadrul activitatilor execute, pot fi identificate urmatoarele elemente care concura la asigurarea unei protectii adecvate a mediului si a populatiei:

- **controlul surselor;**
- **controlul si monitorizarea efluentilor;**
- **monitorizarea mediului.**

CONTROLUL SURSELOR

Procesul se desfasoara automat, in cadrul proiectului fiind prevazute lucrari de automatizare si control a Statiei Centrale Ghercesti:

- Sistem SCS –sistemul general de comanda si control al statiei. SCS-ul va fi impartit in doua subsisteme deservite de dulapuri proprii:
 - PCS – sistemul de comanda si control al statiei care va deservi toturor operatiilor exceptand operatiile de siguranta;
 - ESD- sistemul general de siguranta care va deservi operatiilor de siguranta si de urgenca in timpul functionarii statiei. Sistem clasificat SIL2. Dulapul va fi dotat cu procesoare redundante astfel incat sa fie disponibil 100% pentru a actiona operatiilor de urgenca ale statiei;
- Sistem F&G – dedicat sistemului de detectie foc si gaze, general al intregii Statii;
- Sistem Video / Efractie – dedicat sistemului de siguranta la efractie si monitorizare video al intregii Statii;
- Sistem de comunicatie si de telefonie pentru comunicarea in interiorul Statie cat si cu sistemul general de comunicatie DEPOGAZ;
- Sistem de Servere IT;
- Sistem de monitorizare unitati de uscare;
- Sistem de monitorizare unitati de comprimare;
- Instalatia fiscala de masurare gaze.

Sistemul de comanda si control

Sistemul de comanda si control (PCS) al Statiei Centrale este un sistem computerizat instalat in Camera de Comanda, si care este conectat la instrumentatia de camp: traductoare de presiune, temperatura, nivel lichid, debit gaze, putere, timp, energie, etc.

El indeplineste urmatoarele functii:

- Monitorizarea parametrilor procesului, care consta in:
 - Afisarea valorii instantanee a parametrului masurat.
 - Calcule cumulative.
 - Mentinerea si actualizarea fisierelor de istoric ai parametrilor masurati.
- Alarmarea (vizual si sonor) in situatia in care valoarea parametrului masurat depaseste limitele pre-stabilite.
- Controlul parametrului de proces, cu posibilitatea schimbarii punctului de setare.

Sistemul de Comanda si Control asigura monitorizarea si controlul tuturor parametrilor procesului de injectie, respectiv comprimare si uscare a gazelor pe timpul extractiei:

- Monitorizarea si controlul tuturor instalatiilor tehnologice.
- Monitorizarea si controlul tuturor instalatiilor auxiliare.
- Monitorizarea si controlul PLC-urilor subordonate (Unitatile de Comprimare, Unitatile de Usare, Stacia de Masura Fisicala, sistemul de aer instrumental si demaraj, etc.).

Conform standardului SR EN 12583, fiecare unitate de comprimare trebuie sa functioneze automat, in cadrul unui Sistem de comanda-control a unitatii de comprimare (UCS) respective. Fiecare Unitate de Comprimare aparținând Modulelor de Comprimare este prevăzută cu un sistem logic de tip PLC, subordonat Sistemului de Comanda si Control (PCS) al Statiei descris mai sus.

Sistemul de comanda-control a unitatii de comprimare (UCS) are urmatoarele functii:

- Monitorizarea parametrilor procesului care consta in:
 - Afisarea valorii instantanee a parametrului masurat.
 - Calcule cumulative.
 - Mentinerea si actualizarea fisierelor de istoric ai parametrilor masurati.
- Alarmarea (vizual si sonor) in situatia in care valoarea parametrului masurat depaseste limitele pre-stabilite.
- Controlul parametrului de proces, cu posibilitatea schimbarii punctului de setare.
- Asigura indeplinirea urmatoarelor sevenete automate de operare:
 - Pornire.
 - Punere in sarcina.
 - Scoatere din sarcina.
 - Oprire.
- Asigura protectia automata a unitatii de comprimare la depasirea parametrilor admisibili ai procesului.

Sistemul general se siguranta (ESD) va deservi operatiilor de siguranta si de urgenta in timpul functionarii statiei. Sistem clasificat SIL2. Dulapul va fi dotat cu procesoare redundante astfel incat sa fie disponibil 100% pentru a actiona operatiilor de urgenta ale statiei.

Sistemul ESD include dulapul cu procesor (controler), carduri de semnal intrare / iesire, module de diagnosticare, module de alimentare cu energie, sistem de distributie a energiei electrice, sistem de impamantare, interfete pe legatura seriala, terminatii/prize de cablu si toate materialele necesare pentru cablaj, jonctiuni, legaturi si asamblare, dispozitive de retea pentru asigurarea redundantei in comunicatii.

Al doilea procesor va intra in functiune in momentul in care procesorul activ intra in stare de "fault", fara intreruperea procesului.

Controlerul sistemului ESD va comunica serial cu sistemul PCS pentru unele actionari de proces de siguranta si va comunica direct cu sistemul F&G pentru activarea functiilor de oprire de urgență in cazul unei alarme generate de centrala sistemului F&G deasemenea va comunica direct cu diferitele subsisteme ale statiei care necesita opriri in caz de urgență.

Sistemul de detectie foc si gaze (F&G)

Sistemul de detectie asigura monitorizarea tuturor instatatiilor din interiorul Statiei.

Sistemul de detectie foc si gaze va fi compus dintr-o CENTRALA DE DETECTIE amplasata in camera de comanda, senzorii de detectie foc, fum si gaze impreuna cu declansatoarele manuale si alarmarile auditive si vizuale din statie.

Va fi asigurata monitorizarea intalatiilor de comprimare din interiorul halei de comprimare , a instatatiilor de uscare, a tuturor instalatiilor auxiliare: gaz combustibil, manifold de intrare-iesire, masura fiscala, sistemului de ulei , sistem de aer instrumental si a sistemului PSI.

Sistemul de detectie a gazelor indeplineste urmatoarele functii:

- Detectie in faza incipienta a acumularilor de gaze
- Pre alarmare la atingerea a 20% din limita inferioara de explozie.
- Alarmare la atingerea a 40% din limita inferioara de explozie (LIE), vederea declansarii manuale a sistemului de oprire de urgență a tuturor compresoarelor.

Echipamentul de detectie a focului va fi format din:

- Sistem de detectie flacara.
- Detectoare de fum (in interiorul cladirilor si pavilionului administrativ).
- Butoane de panica amplasate in incinta statiei, pentru alarmare si oprirea manuala de urgență a procesului la aparitia unor evenimente neprevazute care ar putea pune in pericol siguranta personalului sau integritatea echipamentelor.

Detectoarele de gaze si flacara vor fi amplasate in zone susceptibile de scapari gaze si incendiu (claviaturile compresoarelor, cladirea statiei de compresoare, racitoare, epuratoare, statii de masura fiscala), iar cele de fum se vor monta in cladiri si dulapuri electrice.

Sistemul de detectie va fi echipat cu sirenă goărne instalate deasemenea in interiorul Statiei pentru a putea alarma personalul operator. La interiorul halei de comprimare vor fi instalate deasemenea stroboscoape de culoare galbena respectiv rosie pentru a alarma visual personalul operator la detectie de gaz respective de foc.

Sistemul de detectie va fi integrat cu sistemul ESD al statiei, iar in caz de detectie confirmata (sistem de votare FG) sistemul ESD va opri instalatiile de comprimare respectiv de uscare, deasemenea in functie de natura detectiei va depresuriza sau nu instalatiile respective.

Toate alarmele sistemului de detectie vor fi afisate pe ecranurile statiilor de operare si pe videowall-ul din Camera de comanda.

Sistem Video / Efractie – dedicat sistemului de siguranta la efractie si monitorizare video al intregii Statii de Comprimare

Sistemul de supraveghere video care se va monta va avea in componenta camere video cu iluminatoare IR, echipamentele de multiplexare, vizualizare, stocare si compactare a imaginilor.

Camerele video vor fi montate atat perimetral cat si in zonele importante ale obiectivului. Inregistrarea imaginilor se va face continuu iar dispozitivele de prelucrare a imaginii vor permite afisarea si stocarea inregistrarilor.

Imaginiile vor fi afisate atat la portar cat si la camera de comanda pe statii de operare dedicate.

Sistemul alarmare impotriva efractiei are ca scop realizarea protectiei contra eventualelor tentative de patrundere neautorizata in spatiile obiectivului protejat.

Pentru sistemul de efractie perimetral se vor utiliza bariere cu senzori infraroșu.

Intregul perimetru din incinta statiei va fi protejat antiefractie, iar intrarile in statie in cladiri si sediul administrativ vor fi dotate cu sistem de control acces si senzori de miscare.

Personalul de supraveghere si control va urmari, pentru asigurarea functionarii in conditii de securitate a instalatiilor:

- a) incadrarea in limitele prevazute a tuturor parametrilor functionali (presiuni, temperaturi, debite) care vor fi consemnati in raport si la predarea schimbului;
- b) completarea cu lichide de racire, gresare etc., la nivelul prevazut in instructiunile de exploatare;
- c) starea etanșeității imbinării conductelor si elementelor de etansare.

CONTROLUL SI MONITORIZAREA EFLUENTILOR

Controlul emisiilor de poluanți în mediu, precum și controlul factorilor de mediu se va realiza prin analize efectuate de personal specializat al unor laboratoare / laborator propriu / autorități competente, cu echipamente de prelevare și analiza adecvate, folosind metode de prelevare în vigoare.

Activitatea de supraveghere și monitorizare a calității mediului va fi asigurată de responsabilul de mediu numit prin decizie de conducătorul unității.

Titularul de activitate are obligația de a monitoriza nivelul emisiilor și de a raporta informațiile solicitate către autoritatea competenta pentru protecția mediului.

Rezultatele masurătorilor se înregistrează, se prelucrează și se transmit într-o formă adecvată stabilită de autoritatea de mediu.

Pentru buna desfășurare a activității și minimizarea consumurilor de materii prime, materiale și utilități, se va tine evidența lunara pentru :

- cantitatile de materii prime și auxiliare utilizate;
- energia utilizată;
- cantitatile de deseuri rezultate;
- activitatile de întreținere și reparatie a instalatiilor și dotarilor aferente;
- instruirea personalului.

Se va tine evidența incidentelor de mediu, a reclamațiilor și masurilor întreprinse.

MONITORIZAREA MEDIULUI

In tabelul urmator sunt prezentati indicatorii monitorizati pentru sursele potențiale de poluare din cadrul Statiei centrale Ghercesti.

Tabelul nr. 27 Monitorizarea de fond a surselor posibile de poluare

Sursa potențială de poluare / obiective	Indicator urmarit	Interval urmarire – masurare	Masuri de limitare a poluării
Unitatile de compresoare	<ul style="list-style-type: none">- Emisii de gaze de ardere (NO_x, CO, pulberi) provenite de la motoarele compresoarelor;- Nivelul de zgomot	Anual	Organizatorice

Sursa potentiala de poluare / obiective	Indicator urmarit	Interval urmarire – masurare	Masuri de limitare a poluarii
Statile de uscare	- Emisii de gaze de ardere (NO_x , CO, pulberi) de la arzatorul instalatiei	Anual	Organizatorice
Centrala termica	Compozitia gazelor combustibile; Emisii de gaze de ardere (NO_x , CO, pulberi)	Data analizei	Reglarea volumului de oxigen pentru o ardere optima
Conducte, flanse, valve, pompe, separatoare.	Emisii de CH_4 (Avari, neetanseeitati)	Data producerii	Reparatii / Inlocuire componente; Gospodarie deseuri
Sistemul de tratare ape uzate menajere si pluviale potential impurificate	pH, CBO5, CCOCr, Suspensii, produse petroliere	Semestrial	Reparatii / Inlocuire componente; Gospodarie deseuri

9. DESCRIEREA EFECTELOR NEGATIVE SEMNIFICATIVE PRECONIZATE ALE PROIECTULUI ASUPRA MEDIULUI, DETERMINATE DE VULNERABILITATEA PROIECTULUI IN FATA RISCURILOR DE ACCIDENTE MAJORE SI/SAU DEZASTRE RELEVANTE PENTRU PROIECTUL IN CAUZA

Existenta mai multor metode de identificare si evaluare a riscului, demonstreaza ca fiecare are anumite limite, dar ca aceste limite nu trebuie sa fie privite ca diminuari ale valorii metodei respective, care sa restrictioneze utilizarea. Nici o metoda nu este o reteta pentru estimare, fara a se cunoaste notiunile de baza ale teoriei riscului. Nici o metoda nu este absoluta, iar rezultatele obtinute trebuie analizate in contextul in care a fost facut studiul.

Conform criteriului de clasificare a unitatilor administrativ-teritoriale, institutiilor publice si operatorilor economici din punct de vedere al protectiei civile, in functie de tipurile de riscuri specifice, aprobat prin HG 642 din 29.06.2005, art. 1 alin (1), riscurile care se iau in consideratie pentru clasificarea unitatilor administrativ-teritoriale, institutiilor publice si operatorilor economici din punct de vedere al protectiei civile sunt:

- a) riscuri naturale:
 - cutremure;
 - alunecari si prabusiri de teren;
 - inundatii;
 - fenomene meteorologice periculoase;
 - avalanse;
 - incendii de padure.
- b) riscuri tehnologice:
 - accident chimice;
 - accidente nucleare;
 - incendii in masa;
 - accidente grave pe cai de transport;
 - esecul utilitatilor publice.
- c) riscuri biologice:
 - epidemii;
 - epizootii/zoonoze.

Elementele expuse riscurilor specifice care se au in vedere, conform art. 1 alin (2) din HG 642 din 29.06.2005, sunt:

1. Populatia;
2. Animalele;
3. Proprietatea;
4. Activitatile social-economice;
5. Mediul inconjurator.

Riscurile naturale se refera la evenimente in cadrul carora parametrii de stare se pot manifesta in limite variabile de la normal catre pericol, cauzate de fenomene meteo periculoase, in cauza ploi si ninsori abundente, variatii de temperatura - inghet, seceta, canicula - furtuni si fenomene distructive de origine geologica, respectiv cutremure, alunecari si prabusiri de teren. In acest context, activitatea de preventie a situatiilor de urgența generate de riscurile naturale a fost si ramane o necesitate, concretizandu-se in initiative conjugate de reducere a vulnerabilitatii societatii la nivel mondial (International Strategy for Disaster Reduction - ISDR), european (Directiva privind inundatiile), regional (acorduri bilaterale, Pactul de Stabilitate pentru Europa de Sud-Est, etc.) si national (strategia privind inundatiile, programul de reducere al riscului seismic etc.).

Riscurile tehnologice cuprind totalitatea evenimentelor negative care au drept cauza depasirea masurilor de siguranta impuse prin reglementari, ca urmare a unor actiuni umane voluntare sau involuntare, defectiunilor componentelor sistemelor tehnice, esecului sistemelor de protectie, etc.

Riscul de incendiu este cel mai frecvent risc care se manifesta pe teritoriul national, producerea lui reprezentand o situatie de urgența de tip special, fenomen care afecteaza domenii importante ale activitatii vietii economice si sociale, precum constructii, instalatii, amenajari, paduri, mijloace de transport, culturi agricole, etc. Ca urmare, securitatea la incendiu a constituit si va constitui o preocupare majora pentru fiecare comunitate.

Astfel, putem clasifica **factorii de risc specifici amplasamentului studiat** in felul urmator:

1. Naturali

- a) *Fenomene meteo periculoase*
 - inundatii,
 - temperaturi extreme,
 - furtuni puternice.
- b) *Fenomene distructive de origine geologica*
 - cutremure.
- c) *Fenomene cosmice (asteroizi, comete) etc.*

2. Tehnologici

- d) Coroziuni
- e) Erori de productie la fabricarea componentelor instalatiilor
- f) Erori umane
- g) Sabotaj etc.

3. De securitate fizica

- h) Furt
- i) Incendiere
- j) Explosii

k) Atac terorist etc.

9.1. RISURI NATURALE

Riscul la cutremur

Conform reglementarii tehnice „Cod de proiectare seismica – Partea I – Prevederi de proiectare pentru cladirii”, indicativ P100-1/2013, aprobat cu ordinul nr. 2465 din 8 august 2013 al viceprim-ministrului, ministrul dezvoltarii regionale si administratiei publice, publicat in Monitorul Oficial al Romaniei, Partea I, nr. 558 bis din 3 septembrie 2013, hazardul seismic pentru proiectare este descris de valoarea de varf a acceleratiei orizontale a terenului ag determinata pentru intervalul mediu de recurenta de referinta $IMR = 225$ de ani (probabilitate de depasire de 20% in 50 de ani) corespunzator starii limite ultime, valoare numita in continuare "acceleratia terenului pentru proiectare", iar conditiile locale de teren sunt descrise prin valoarea perioadei de control (de colt) T_c a spectrului de raspuns si reprezinta granita dintre zona (palierul) de valori maxime in spectrul de acceleratii absolute si zona (palierul) de valori maxime in spectrul de viteze relative.

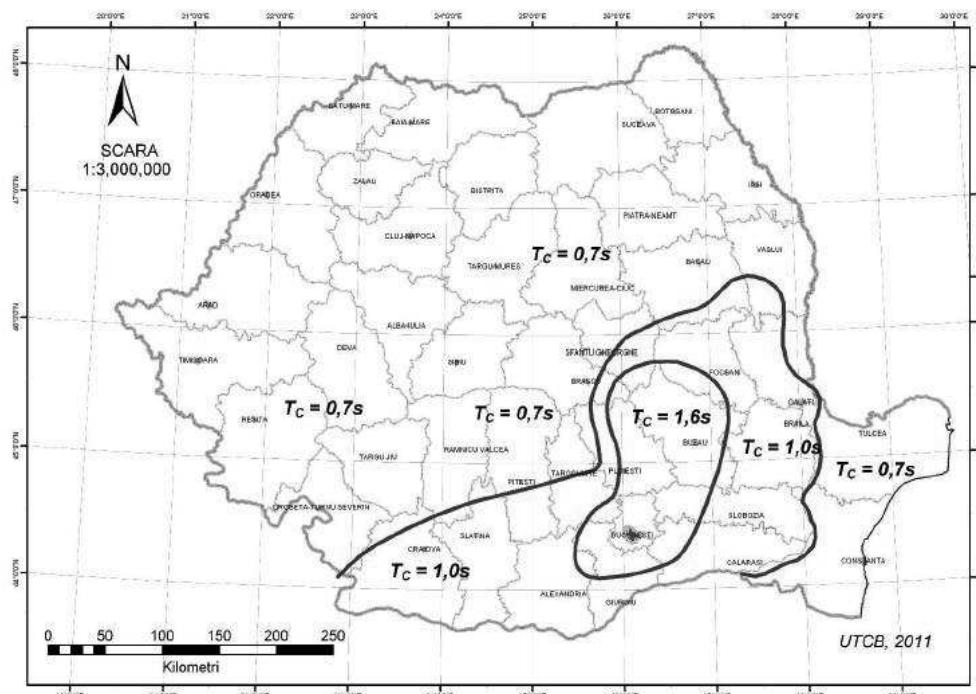


Fig. 13 Zonarea teritoriului Romaniei in termeni de perioada de control (colt), T_c a spectrului de raspuns

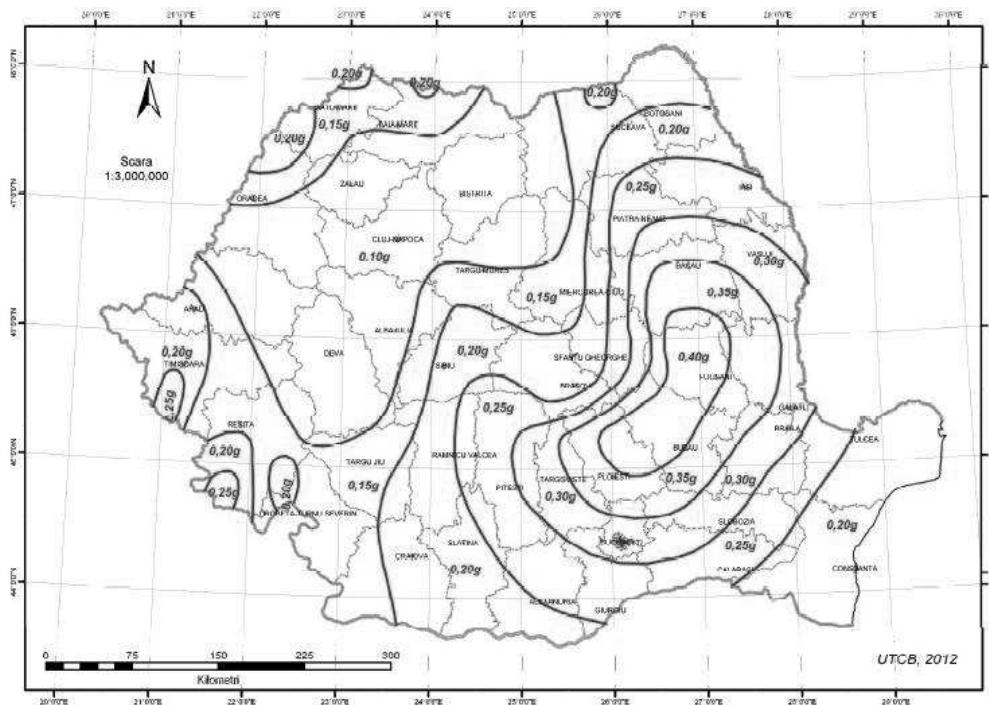


Fig. 14 Zonarea teritoriului Romaniei in termeni de valori de varf ale acceleratiei terenului pentru proiectare a_g pentru cutremure avand intervalul mediu de recurenta IMR = 225 ani

Din punct de vedere seismic, conform codului de proiectare seismica indicativ P100-1/2013, zona in care sunt amplastate obiectivele aferente Depozitului de inmagazinare subterana a gazelor naturale Ghercesti este caracterizata de urmatorii coeficienti seismici de calcul:

- acceleratia terenului pentru proiectare pentru zona de hazard seismic in care se situeaza amplasamentele stabilite de client pentru obiectivele preconizate: $a_g = 0,20 \text{ g}$;
- perioada de control (de colt) a spectrului de raspuns, pentru componentelete orizontale ale miscarii seismice: $T_c = 1,0 \text{ s}$.

Unitatea administrativ-teritoriala, respectiv localitatea Ghercesti pe care se afla amplasamentul, conform "Planul de amenajare a teritoriului national – Sectiunea a V-a – Zone de risc natural", din "Lege privind aprobarea Planului de amenajare a teritoriului national – Sectiunea a V-a – Zone de risc natural" adoptata de Parlamentul Romaniei cu Nr. 575 in data de 22 octombrie 2001, promulgata de Presedintele Romaniei prin Decret Nr. 816 din 18 octombrie 2001, publicata in M.O. al Romaniei Nr. 726 din 14 noiembrie 2001, se incadreaza astfel:

- cutremure de pamant: in zona de intensitate seismica **8₁** pentru care intensitatea seismica este **VIII** (exprimata in grade MSK), cu o perioada medie de revenire de cca. 50 ani;
- fara risc de inundatii pe cursurile de apa dar nu si pe torrenti;
- zona fara potential de producere al alunecarilor.

Pe perioada lucrarilor de desfiintare si constructii-montaj, aparitia unui seism nu prezinta un risc.

In cazul producerii unui cutremur, in cadrul Statiei Centrale Ghercesti pot avea loc:

- distrugeri ale cladirilor, instalatiilor si conductelor. In acest caz, in primul rand se cauta personele ce se pot gasi sub daramaturi (pentru salvarea acestora). Se anunta toate institutiile in stransa legatura cu aceasta situatie de urgență și se incepe remedierea sa. Se inchid toate robinetele de siguranta, se evacueaza gazul natural din instalatii, se intrerupe alimentarea cu energie electrica si se pune in siguranta zona.

- avariera compresoarelor, ceea ce determina aparitia scaparilor permanente de gaze naturale in hala.

Daca gazul metan formeaza cu aerul din jur amestecul exploziv, la producerea accidentală de scantei, in prezenta unui foc in aer liber, a unei flacari de chibrit sau a unor obiecte incandescente (tigari aprinse, cenusă) se poate produce explozia.

In cauł unor cutremure se vor respecta masurile de prevenire a unor posibile evenimente, datorate atat factorilor tehnologici cat si a celor naturali (seism) conform Planului pentru situatii de urgența al S.N.G.N. Romgaz S.A.- Filiala de Inmagazinare Gaze Naturale DEPOGAZ Ploiesti S.R.L.

Riscul la inundatii si la alunecari de teren

Pentru evaluarea riscului la inundatii si alunecari de teren pentru lucrările propuse s-au efectuat o serie de investigatii geotehnice ce au constat in:

- precizarea caracteristicilor fizico mecanice ale terenului natural;
- determinarea unor eventuale conditii naturale speciale care ar putea influenta stabilitatea terenului si siguranta obiectivului proiectat;
- identificarea nivelului apelor subterane si a eventualelor zone de instabilitate;
- stabilirea masurilor care se impun pentru realizarea in conditii de siguranta a lucrarilor.
- conditiile geomorfologice din zona obiectivelor;
- evaluarea stabilitatii generale si locale a terenului;
- stratificatia terenului, delimitarea stratielor interceptate, natura si starea fizica a pamanturilor in starea lor naturala, parametrii fizici (pentru identificare si caracterizare) si mecanici (de rezistenta si deformabilitate) ai pamanturilor ce compun terenul respectiv;
- incadrarea amplasamentului din punct de vedere al seismicitatii;
- semnalarea unor categorii speciale de teren (pamanturi cu umflari si contractii mari, pamanturi sensibile la umezire colapsibile, pamanturi foarte compresibile, terenuri cu un continut mare de materii organice etc.) sau procese geologice-dinamice (eroziuni, abrupturi, sufozii, crovuri, deplasari de teren, zone de sedimentatie eoliana intensa etc.), care ar putea influenta stabilitatea terenului si siguranta obiectivului proiectat;
- eventuale solutii de imbunatatire a terenului;
- evaluarea presiunii conventionale de baza;
- situatia apei subterane in vederea adoptarii masurilor privind protejarea fundatiilor impotriva infiltratiilor acestora si a ascensiunii capilare, precum si pentru prevenirea antrenarii hidrodinamice;
- incadrarea terenului de fundare in categoria geotehnica corespunzatoare.

In urma acestor investigatii s-au propus urmatoarele:

- se recomanda a se evita programarea lucrarilor de sapatura si montaj in perioadele de inghet sau / si de ploi;
- se vor lua masurile necesare pentru indepartarea apelor tehnologice si de precipitatii in timpul lucrarilor;
- pentru gropile cu adancimi mai mari de 2,00 m se recomanda lucrari de sprijinire a peretilor acestora;

- se va tine cont de adancimea maxima de inghet din zona, care este 70-80 cm, conform STAS 6054 / 77 – , Zonarea Romaniei dupa adancimea maxima de inghet”.

In cazul respectarii masurilor din proiectul tehnic privind: adancimile de fundare a instalatiilor in functie de infiltratiile intalnite, protectia fundatiilor, introducerea unui sistem de drenaj pentru evacuarea de pe amplasament a apelor meteorice si a celor de infiltratii, se poate preciza ca riscul la inundatii si alunecari de teren este minim.

Riscul la conditii meteorologice deosebite

Functionarea obiectivelor nu este influentata de conditiile meteorologice din zona amplasamentului si deci nu exista riscuri privind functionarea in perioade de conditii meteorologice deosebite (seceta, temperaturi foarte scazute, etc).

9.2. ACCIDENTE POTENTIALE

Accidental tehnic reprezinta un eveniment neprevazut, intotdeauna nedorit survenit in timpul functionarii sistemului tehnic/tehnologic.

O consecinta a accidentului tehnic o constituie deprecirea semnificativa a caracteristicilor sistemului tehnic in sensul inrautatirii drastice a valorilor acestora dintr-un anumit punct de vedere produs din degradarea , deteriorarea sau distrugerea materialelor.

Dintre avariile potentiiale ce pot aparea, avariile majore pot avea consecinte grave asupra economiei, sanatatii populatiei etc.

Disfunctiile ce pot produce accidental tehnic sunt :

- a.) disfunctii tehnice (asociate factorilor materiali de conceptie, realizare si exploatare);
- b.) disfunctii datorate factorului uman;
- c.) disfunctii asociate pregatirii si organizarii defectuoase a activitatilor de mentenanța si de exploatare tehnologica;
- d.) disfunctii datorate incompetentei si lipsei de informare;
- e.) disfunctii datorate factorilor externi aleatori.

Riscul tehnic (probabilitatea de producere a unui accident tehnic) creste odata cu cresterea interferentelor intre factorii implicați in producerea disfunctiilor.

De intensitatea si frecventa minima pot fi considerate si disfunctiile datorate incompetentei si lipsei de informare.

Disfunctiile de mentenanța, exploatare tehnologica, avari, vor fi minime prin masuri luate de beneficiar care pot fi grupate in :

- masuri si dotari privind securitatea zonei;
- masuri si dotari privind protectia muncii;
- masuri si dotari de aparare impotriva incendiilor.

Pe perioada lucrarilor propuse este posibil sa apara evenimente care se situeaza in afara conditiilor normale ale protectiei mediului:

Accidentele potentiiale ce pot aparea se pot datora pierderilor necontrolate de gaze, care pot cauza:

- incendii, explozii si afectarea sigurantei personalului de exploatare si a populatiei;
- pierderi economice.

Pentru preintampinarea unor posibile incidente in desfasurarea procesului tehnologic, proiectul prevede un Sistem automat de comanda si control, Sistem de oprire de urgență a statiei si Sistemul de detectie Foc si Gaze.

Sistemul va include linii de comunicatie tehnologica securizata destinata supravegherii si controlului procesului tehnologic si linii de comunicatie administrativa destinata conexiunilor telefonice (VoIP) si pentru transmiterea de date – altele decat cele referitoare la procesul

tehnologic. Liniile de comunicatie vor avea o topologie „in inel” si vor interconecta intre ele camerele de comanda de la grupurile de sonde cu camerele de comanda/control de la statia de comprimare si cu Dispeceratul de la sediul central DEPOGAZ.

In cadrul sistemului se va realiza o platforma de tip SCADA care sa permita vizualizarea parametrilor, analiza istoricului de date, un sistem de dispecerizare, alarme la evenimente, comenzi tehnologice de la distanta in camerele de comanda, interfete pentru diferitele tipuri de utilizatori.

Sistemul propus permite o urmarire si corelare directa a cantitatilor, a calitatii gazelor extrase si injectate, a parametrilor de functionare a statiilor de comprimare gaze, a grupurilor de sonde, a statiilor de uscare gaze, a statiilor energetice.

Implementarea sistemului va include realizarea de comunicatii securizate intre toate facilitatile depozitului si intre depozit si sediul central DEPOGAZ din Ploiesti.

ANALIZA POSIBILITATII APARITIEI UNOR ACCIDENTE

Riscul este probabilitatea aparitiei unui efect negativ intr-o perioada de timp specificata si este adesea descris sub forma ecuatiei:

$$\text{Risc} = \text{Pericol} \times \text{Expunere}$$

Evaluarea riscului este definita "ca un proces pentru identificarea, analizarea si controlarea pericolelor datorate prezentei unei substante periculoase dintr-o instalatie". expliciteaza sensul definitiei prezentate in Directiva Comisiei Europene 93/67/EEC, prezentand distinct componentelev evaluarii riscului: estimarea si calcularea.

In consecinta, evaluarea riscului implica o estimare (incluzand identificarea pericolelor, marimea efectelor si probabilitatea unei manifestari) si calcularea riscului (incluzand quantificarea importantei pericolelor si consecintele pentru persoane si/sau pentru mediul afectat).

Obiectivele evaluarii riscului

Obiectivul general al evaluarii riscului este de a controla riscurile provenite de la un amplasament, prin identificarea:

- agentilor poluanti sau a pericolelor cele mai importante;
- resurselor si receptorilor expusi riscului;
- mecanismelor prin care se realizeaza riscul;
- riscurilor importante care apar pe amplasament;
- masurilor generale necesare pentru a reduce gradul de risc la un "nivel acceptabil".

Tipuri de evaluare a riscului

Evaluarea riscului de mediu include:

Evaluari ale sanatatii

Este cea mai importanta dintre evaluările de risc. Dezvoltările recente au avut în vedere protecția și igiena muncii, cu praguri limită stabilite la nivel internațional pentru a determina expunerea în siguranță la diferite substanțe chimice pe anumite perioade de timp. Standardele Organizației Mondiale a Sanatatii, de exemplu, au fost dezvoltate pentru nivelurile concentrațiilor acceptate ale poluantilor în atmosferă și pentru limite orientative pentru sanatatea umană (și recent pentru sanatatea mediului), pentru diferiți parametri.

Evaluari ecologice

Aceste evaluări compara concentrațiile preconizate ale poluantilor în mediu cu pragurile toxice estimate, în scopul evaluării securității unei emisii propuse. Evaluarea ecologică a riscului a dezvoltat metodologii ecotoxicologice pentru compararea riscurilor de mediu sau umane dintr-un eveniment care are loc, folosind diferite instrumente cu un numar de sisteme de punctaj pentru clasificarea amplasamentelor.

Metodologia generala pentru evaluarea calitativa a riscului

Evaluarea calitativa a riscului va lua in considerare urmatorii factori:

Pericol/sursa - se refera la poluantii specifici care sunt identificati sau presupusi a exista pe un amplasament, nivelul lor de toxicitate si efectele particulare ale acestora.

Calea de actionare - reprezinta calea pe care substantele toxice ajung la punctul la care au efecte daunatoare, fie prin ingerare directa sau contact direct cu pielea, sau prin migrare prin sol, aer sau apa.

Tinta/Receptor - reprezinta obiectivele asupra carora actioneaza efectele daunatoare ale anumitor substante toxice de pe amplasament, care pot include fiinte umane, animale, plante, resurse de apa si cladiri (sau fundatii si folosintele acestora). Acestea sunt numite in termeni legali obiective protejate.

Gradul riscului depinde atat de natura impactului asupra receptorului, cat si de probabilitatea manifestarii acestui impact.

Identificarea factorilor critici care influenteaza relatia sursa-cale-receptor presupune caracterizarea detaliata a amplasamentului din punct de vedere fizic si chimic. In general, evaluarea cantitativa a riscului cuprinde cinci etape:

- descrierea intenției;
- identificarea pericolului;
- identificarea consecințelor;
- estimarea marimii consecințelor;
- estimarea probabilității consecințelor.

Pe baza informatiilor se va analiza sistematic fiecare agent poluant in raport cu caile sale potentiiale de actiune asupra receptorilor specificati si se va decide daca exista o relatie cauzala sau este posibil sa existe. Importanta riscului fiecarui receptor poate fi apoi evaluata, identificand acele riscuri la care se impune o forma de remediere - aceasta reprezinta estimarea riscului.

Analiza relatiei sursa-cale-receptor

Scopul principal al evaluarii riscului este de a ajuta la stabilirea prioritatilor controlului riscului. Acest lucru se poate realiza prin evaluarea fie calitativa, fie cantitativa a riscului.

Evaluarea riscului implica identificarea pericolelor si apoi aprecierea riscului pe care acestea il prezinta, prin examinarea probabilitatii si consecințelor (gravitatii) pagubelor care pot sa apară din aceste pericole.

Managementul riscului

Ca rezultat al evaluarii riscului este posibil sa se identifice si sa se prioritizeze acele riscuri care nu se pot accepta. In aceste cazuri, atunci cand este posibil, pot fi propuse masuri de remediere si/sau de implementare a monitorizarii adevarate. Managementul riscului se refera la procesul de luare a deciziilor si implementarea acestuia privitor la riscurile acceptabile sau tolerabile, si minimizarea sau modificarea acestora ca parte a unui ciclu repetitiv. Poluarea industriala poate fi definita ca prezenta substantelor toxice in aer, apa sau sol, fiind adesea rezultatul unor deficiente in procesele de productie. Aceste substante pot prezenta un risc pentru sanatatea oamenilor sau a sistemelor ecologice. Riscuri diferite pot fi estimate si comparate folosind evaluarea riscului.

IDENTIFICAREA FACTORILOR SURSA-CALE-RECEPTOR

Criterii de apreciere

- Sursa si natura poluantului
- solida, lichida, gazoasa, organica, anorganica

- concentratia agentilor poluanti si mobilitatea, solubilitatea lor, disponibilitatea si retentia in plante:
- in matrice de sol, apa subterana, apa de suprafata
- in structuri ingropate.
- Natura pericolului
- corosiv sau alte forme de atac asupra materialelor
- toxic, carcinogen, iritant dermatologic sau respirator, asfixiant
- inflamabil, exploziv
- fitotoxic.

Tinte/Receptori

Includ urmatoarele categorii principale:

- sisteme de apa subterana
- cursuri de apa de suprafata: - in afara amplasamentului si pe amplasament
- receptori umani: - ocupanti/utilizatori/vecini
- sol si culturi agricole
- ecosisteme naturale: - populatie, fauna si flora
- rezervatii naturale etc.

Cai

- contact direct sau ingerarea unor materiale contaminate
- migrarea agentilor poluanti prin: - straturi permeabile sau fisurate
- apa subterana, apa de suprafata si deversare
- transport in afara amplasamentului prin vehicule, ex. praf de pe drum
- generare de praf in aer
- servicii si infrastructura

Tinand cont de efectele poluantilor si calea de expunere prin care se produc aceste efecte s-au calculat riscurile pentru fiecare etapa de realizare a proiectului.

Tabelul nr. 28 Matricea pentru analiza relatiei Sursa - Cale – Receptor perioada de constructii

Agent poluant posibil	Pericol	Surse	Cai	Tinte	Atingerea tintei	Importanta riscului	Necesitatea lucrarii de remediere
Caburanti, uleiuri	Ecotoxic	Motoare	scurgeri	Sol, apa	da	mica	local
Deseuri / substante chimice	Ecotoxic	Gestionare necorespunzatoare	imprastiere	sol	da	mica	Colectare/ evacuare

In cazul aparitiei unui accident, quantificarea riscului este urmatoarea:

- agenti poluant: Caburanti, uleiuri
Probabilitate = 1 (rar)
Gravitate = 2 (minor)
 $R = 1 \times 2 = 2$
- agenti poluant: deseuri / substante chimice
Probabilitate = 1 (rar)

Gravitate = 2 (minor)
 $R = 1 \times 2 = 2$

Pe baza celor de mai sus se poate aprecia ca riscul unui accident cu impact asupra mediului, pe perioada de executie este Redus.

In cadrul Raportului de securitate, intocmit pentru intreg Depozitul de inmagazinare naturala a gazelor Ghercesti, s-a realizat o evaluare cantitativa a riscului, pe perioada de functionare a obiectivelor.

Principalii factori de care depind efectele unui accident in care sunt implicate substante periculoase sunt:

- proprietatile substantei, cantitatea eliberata in atmosfera ;
- presiunea si temperatura
- tipul emisiei de gaze naturale si durata eliberarii in atmosfera ;
- tipul formelor de relief si terenul in zona accidentului ,
- tipul de cladiri si densitatea de constructii;
- ora din zi;
- conditiile meteo;
- sistemul si echipamentele de siguranta pe amplasament;
- distanta intre locul accidentului si diferite categorii de vecinatati (locuinte, cladiri cu public, depozite si cladiri de productie, vegetatie , litoere de padure , drumuri , cai ferate etc)

Principalele efecte asupra omului in cazul unui pericol major cauzat de gazul metan sunt:

- efectul radiatiei termice in cazul unui incendiu
- efectul fortelelor mecanice datorate exploziei

Procesul de realizare a evaluarii cantitative a riscului presupune urmatoarele etape:

- Identificarea pericolelor de producere a accidentelor majore
- Estimarea frecventelor de accident functie de tipul instalatiei, echipamentului, utilajului
- Estimarea consecintelor sau efectelor acestora functie de tipul de scenariu luat in considerare
- Estimarea riscului de producere a accidentului major
- Evaluarea riscului de producere a accidentului major

Clasificare riscurilor se bazeaza pe indici.

Risc = Probabilitate x Consecinte

Consecinte

Este realizata prin incadrarea in cinci nivele de gravitate, o metodologie acceptata international si utilizata in studiile de evaluare a riscului. Cele cinci nivele au urmatoarea semnificatie:

1. Consecinte nesemnificative

- Pentru oameni (populatie): vatamari nesemnificative;
- Ecosisteme: Unele efecte nefavorabile minore la putine specii de fauna si flora , agriculatura liziere de paduri sau parti ale ecosistemului, care sunt pe termen scurt si reversibile;
- Socio-politic: Efecte sociale nesemnificative fara motive de ingrijorare pentru comunitatea locala vecina .

2. Consecinte Minore

- Pentru oameni (populatie): este necesar primul ajutor pentru rani supraficiale ;
- Emisii: emisii in incinta grupurilor sau la sonde care nu sunt izolate imediat;
- Ecosisteme: daune neinsemnante, rapide si reversibile pentru putine specii de fauna si flora sau parti ale ecosistemului, animale obligate sa-si paraseasca habitatul obisnuit, plantele sunt incapabile sa se dezvolte dupa toate regulile naturale, calitatea aerului creaza un discomfort local, poluarea apei depaseste limita fondului pentru o scurta perioada;
- Socio-politic: Efectele sociale cu putine motive de ingrijorare pentru comunitate indeosebi la aparitia fumului

3. Consecinte Moderate

- Pentru oameni (populatia): sunt necesare interventia salvatorilor si SMURD pentru acordarea de tratamente medicale primare ;
- Economice: reducerea capacitatii de productie in incinta grupurilor ;
- Emisii: emisii in incinta grupurilor sau la sonde retinute cu ajutor extern cu echipe specializate;
- Ecosisteme: daune temporare si reversibile, daune asupra habitelor si migratia populatiilor de animale, plante incapabile sa supravietuiasca, calitatea aerului afectata de compusi cu potential risc de sanatate pe termen lung, posibile daune pentru viata acvatica, poluari care necesita tratamente fizice, contaminari limitate ale solului si care pot fi remediate rapid;
- Socio-politic: Efecte sociale cu motive moderate de ingrijorare pentru comunitate indeosebi la incendii la sonde sau conducte care sunt lasate sa arda pana la epuizare si interventia firmelor specializate .

4. Consecinte Majore

- Pentru oameni (populatia): vatrari deosebite;
- Economice: intreruperea activitatii de productie;
- Emisii: emisii in afara amplasamentului fara efecte daunatoare;
- Ecosisteme: moartea unor animale; vatrari la scara larga; daune asupra speciilor locale si distrugerea de habitate extinse, calitatea aerului impune "refugierea in siguranta" sau decizia de evacuare, remedierea solului este posibila doar prin programe pe termen lung;
- Socio-politic: Efecte sociale cu motive serioase de ingrijorare pentru comunitate.

5. Consecinte Catastrofice

- Pentru oameni (populatia): moarte;
- Economice: oprirea activitatii de productie;
- Emisii: emisii toxice in afara amplasamentului cu efecte daunatoare;
- Ecosisteme: moartea animalelor in numar mare, distrugerea speciilor de flora, calitatea aerului impune evacuarea, contaminarea permanenta si pe arii extinse a solului;
- Socio-politic: efecte sociale cu motive deosebit de mari de ingrijorare pentru comunitate.

Probabilitati de producere

Este realizata tot prin incadrarea in cinci nivele, acceptate international si utilizate in diferite variante (AIChE, 1989, ANCOLD, 1994), care au urmatoarea semnificatie:

1. Rar (improbabil) se poate produce doar in conditii exceptionale – Frecventa de aparitie mai mica de 10-12 (o probabilitate de aparitie anuala in peste 1012 ani).

2. Putin probabil s-ar putea intampla candva – Frecventa de aparitie intre 10-8 si 10-12 (intre 108 si 1012 ani).
3. Posibil se poate intampla in cele mai multe situatii – Frecventa de aparitie intre 10-6 si 10-8 (intre 106 si 108 ani).
4. Probabil se poate intampla in cele mai multe situatii – Frecventa de aparitie intre 10-4 si 10-6 (intre 104 si 106 ani).
5. Aproape sigur este asteptat sa se intampte in cele mai multe situatii – Frecventa de aparitie peste 10-4 (posibil intr-o perioada mai mica de 10 000 de ani).

Evaluarea calitativa a riscului se realizeaza prin calculul nivelului de risc produs intre nivelul de gravitate (consecinta) si cel de probabilitate ale evenimentului analizat.

Utilizand informatiile obtinute din analiza, riscul unui eveniment este plasat intr-o matrice probabilitate / consecinte cu frecventa de producere.

Tabelul nr. 29 Matricea pentru analiza riscului - perioada de exploatare

			Consecinte				
			Nesemnificative		Minore	Moderate	Majore
			1	2	3	4	5
Probabilitate	Improbabil	$< 10^{-12}$	1	1	2	3	4
	Putin probabil	10^{-8} la 10^{-12}	2	2	4	6	8
	Posibil	10^{-6} la 10^{-8}	3	3	6	9	12
	Probabil	10^{-4} la 10^{-6}	4	4	8	12	16
	Aproape sigur	$> 10^{-4}$	5	5	10	15	20

Riscurile ce pot aparea la statia centrala sunt evaluate pe nivele de risc si prevazute actiuni ce trebuie intreprinse pentru a nu se transforma in accidente majore sau daca sunt accidente majore consecintele s poata fi la un nivel acceptat si pe cat posibil fara victime.

Tabelul nr. 30 Analiza riscului

Nivele de risc	Definitie	Actiuni ce trebuie intreprinse
1 – 4	Risc foarte scazut	Conducerea actiunilor prin proceduri obisnuite, de rutina
5 – 9	Risc scazut	
10 – 14	Risc moderat	Se actioneaza prin proceduri standard specifice, cu implicarea conducerii de la locurile de munca
15 – 19	Risc ridicat	Actiuni prompte, luate cat de repede permite sistemul normal de management, cu implicarea conducerii de varf
20 – 25	Risc extrem	Fiind o situatie de urgenza, sunt necesare actiuni imediate si se vor utiliza prioritari resursele disponibile

Tabelul nr. 31 Factori de risc tehnologici

Coroziuni					
Erori de productie					
Erori umane					
Sabotaj					
Factori Probabilitate (h^{-1})	Evenimente improbabile $P = 1$ ($p \leq 10^{-10}$)	Evenimente extrem de rare $P = 2$ ($10^{-10} \leq p \leq 10^{-8}$)	Evenimente rare $P = 3$ ($10^{-8} \leq p \leq 10^{-6}$)	Evenimente probabile $P = 4$ ($10^{-6} \leq p \leq 10^{-4}$)	Evenimente frecvente $P = 5$ ($p \leq 10^{-4}$)

Tabelul nr. 32 Probabilitatile unor evenimente nedorite primare tipice

Nr crt.	Evenimentul nedorit primar	Probabilitatea de producere
1	Erorile de conceptie	$1,0 \cdot 10^{-7} h^{-1}$
2	Erorile umane inerente	$3,0 \cdot 10^{-3} h^{-1}$
3	Neglijenta	$3,0 \cdot 10^{-1} h^{-1}$
4	Erorile intentionate	$1,0 \cdot 10^{-6} h^{-1}$
5	Mentenanța defectuoasă	$2,0 \cdot 10^{-7} h^{-1}$
6	Distrugerea unei garnituri de etansare	$8,4 \cdot 10^{-10} h^{-1}$
7	Nefunctionarea unei supape de siguranta, pentru deschiderea la comanda	$1,0 \cdot 10^{-5}/comanda$
8	Nefunctionarea unui robinet (ventil) automat	$1,0 \cdot 10^{-3}/comanda$
9	Nefunctionarea oprii automate	$1,0 \cdot 10^{-4}/comanda$
10	Nefunctionarea unui electromotor	$1,0 \cdot 10^{-3}/comanda$
11	Iesirea (scaparea) de sub supravegherea operatorului a unui parametru de proces	$1,0 \cdot 10^{-7}/comanda$
12	Neactionarea de catre operator	$3,0 \cdot 10^{-4}/comanda$
13	Nereceptarea de catre operator a semnalului acustic de alarma	$1,0 \cdot 10^{-3}/comanda$
14	Nefunctionarea semnalului acustic de alarma la cerere	$1,0 \cdot 10^{-5}/cerere$
15	Cedarea (ruperea) unei armaturi	$1,0 \cdot 10^{-8} h^{-1}$
16	Cedarea (spargerea) unui compresor	$1,0 \cdot 10^{-8} h^{-1}$
17	Cedarea (ruperea) unei flanse	$1,0 \cdot 10^{-8} h^{-1}$
18	Deschiderea prematura (devansata) a unei supape de siguranta	$1,0 \cdot 10^{-5} h^{-1}$
19	Blocarea unei vane (a unui robinet)	$8,4 \cdot 10^{-3} h^{-1}$
20	Cedarea (caderea) unui sistem electronic	$1,0 \cdot 10^{-6} h^{-1}$
21	Avarierea (ruperea, plesnirea) unui rezervor	$1,0 \cdot 10^{-5} an^{-1}$
22	Avarierea (ruperea, plesnirea) unei conducte tehnologice cu Dn > 150	$1,8 \cdot 10^{-9} an^{-1}$

Tabelul nr. 33 Factori de risc de securitate fizica

Furt					
Incendiere					
Explozii					
Atac terorist					
Factori Probabilitate (h^{-1})	Evenimente improbabile $P = 1$ ($p \leq 10^{-10}$)	Evenimente extrem de rare $P = 2$ ($10^{-10} \leq p \leq 10^{-8}$)	Evenimente rare $P = 3$ ($10^{-8} \leq p \leq 10^{-6}$)	Evenimente probabile $P = 4$ ($10^{-6} \leq p \leq 10^{-4}$)	Evenimente frecvente $P = 5$ ($p \leq 10^{-4}$)

Tabelul nr. 34 Factori de risc naturali

Temperaturi extreme					
Furtuni puternice					
Cutremure					
Alunecari					
Fenomene cosmice					
Factori Probabilitate (h^{-1})	Evenimente improbabile $P = 1$ ($p \leq 10^{-10}$)	Evenimente extrem de rare $P = 2$ ($10^{-10} \leq p \leq 10^{-8}$)	Evenimente rare $P = 3$ ($10^{-8} \leq p \leq 10^{-6}$)	Evenimente probabile $P = 4$ ($10^{-6} \leq p \leq 10^{-4}$)	Evenimente frecvente $P = 5$ ($p \leq 10^{-4}$)

Tabelul nr. 35 Scenariu posibil de producere a unui accident – Statia Centrala

Scenarii posibile de producere a accidentului	Cauze potențiale	Probabilitate de producere Gravitatea	Consecințe imediate și finale posibile	Masuri de prevenire
Scenariul - Incendiu la Statia centrala	A) Spargerea sau ruperea 1. Defecți la rampă/panou masură cauzate de: - Coroziune; - Protejarea necorespunzătoare a partilor metalice cu materiale antocoroziva - Ruperea garniturilor sau defectarea armaturilor /aparate de masură; - Cedare suporti sustinere; - Intretinere defectuoasa; - Defect de fabricație; B) Existenta unei surse de initiere foc	P = 2 G=3	<ul style="list-style-type: none"> - Accidentare salariatului aflat în zona echipamentelor; - Avariile echipamentele vecine din grupul de sonde - Transmiterea focului sau radiatiei termice la alte echipamente si utilaje existente în zona în care se manifestă incendiu - Poluare aerului cu gaze de ardere si fum; In final trebuie izolat si schimbarea in totalitate a rampei/panoului; 	<ul style="list-style-type: none"> - Proiectare si realizarea instalațiilor conform standardelor; - Utilizarea de materiale rezistente la coroziune; - Verificarea intrare in schimb a etanșeității folosind detectoare de gaze - Echiparea cu sistem de detectie a prezentei gazului metan.

Tabelul nr. 36 Evaluarea riscurilor la scenariile cu potential de accident major– Statia Centrala

Probabilitate			Consecințe				
			Nesemnificative	Minore	Moderate	Majore	Catastrofice
			1	2	3	4	5
Probabilitate	Improbabil	$< 10^{-12}$	1				
	Putin probabil	10^{-8} la 10^{-12}	2		X		
	Posibil	10^{-6} la 10^{-8}	3				
	Probabil	10^{-4} la 10^{-6}	4				
	Aproape sigur	$> 10^{-4}$	5				

Actiunile ce trebuie indeplinite, in functie de nivelul de risc identificat sunt prezentate in tabelul urmator.

Tabelul nr. 37 Actiuni - Analiza de risc

Nivele de risc	Definitie	Actiuni ce trebuie indeplinite
1 - 3	Risc foarte scazut	Sunt luate masuri imediate de operaor pentru izolare, inchidere ventile automate, TRSV , verificare a cauzei si raportare conducerii Atelierului Ghercesti
4 - 6	Risc scazut	
7 - 14	Risc moderat	Se actioneaza conform procedurilor sub coodonarea sefului atelierului Ghercesti pentru depresurizarea traseelor sau utilajelor, evacuare la cos a gazelor si izolarea traseelor , utilajelor, stabilirea actiunilor ce trebuie intreprinse cu echipele proprii de interventie, anuntarea imediata a DEPOGAZ
15 - 19	Risc ridicat	Actiuni prompte, conform procedurilor cat mai repede ce sunt permise sistemului normal de management, cu implicarea conducerii DEPOGAZ. Anuntare Autoritati publice
20 - 25	Risc extrem	Fiind o situatie de urgență sunt necesare actiuni imediate , implicare conducerii DEPOGAZ. Solicitare interventii de la ISU Dolj

Acceptabilitatea riscurilor pe amplasament

Riscurile scenariilor individuale au legatura cu probabilitatea ca un eveniment initiator sa se dezvolte catre scenariul cu cele mai grave consecinte credibile.

In functie de severitatea celor mai grave consecinte credibile, un anumit numar si/sau o anumita calitatea barierelor este necesara pentru a avea in final un risc tolerabil/acceptabil pentru fiecare scenariu individual analizat (principiul analizei LOPA – Layer of Protection Analysis – analiza barierelor de protectie – o metodologie cantitativa in vederea evaluarii barierelor necesare pentru prevenirea evenimentelor periculoase si pentru reducerea riscurilor in unitatile de proces pana la niveluri tolerabile si acceptabile).

Scenariile periculoase identificate vor fi trecute mai departe la analiza cantitativa a riscului folosind Analiza barierelor de protectie cu metodologia LOPA.

Barierele existente sau cele ce trebuie implementate pentru asigurarea unui nivel de siguranta adevarat su in functie de frecventele si consecintele prezентate in matricea de risc de mai jos:

Tabelul nr. 38 Matricea acceptabilitati riscului de risc

Frecventa	Nivelul consecintelor		
	C1	C2	C3
$10^{-2} - 10^{-3}$ [1/an]			
$10^{-3} - 10^{-4}$ [1/an]			
$10^{-4} - 10^{-5}$ [1/an]			
$10^{-5} - 10^{-6}$ [1/an]			
$10^{-6} - 10^{-7}$ [1/an]			

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

Consecinte asupra populatiei	Una sau mai multe persoane de pe amplasament spitalizate pentru mai mult de 24h; efecte asupra sanatatii reversibile si pe termen scurt.	O fatalitate sau efecte reversibile asupra Sanatati pentru persoanele de pe amplasament; o persoana din afara amplasamentului spitalizata.	Mai multe fatalitati sau efecte reversibile asuprasanatatii pentru persoanele de pe amplasament; o fatalitate sau efecte reversibile asupra sanatatii pentru persoanele din afara amplasamentului.
Consecinte asupra mediului	Daune reversibile asupra mediului, fiind necesara interventia fortelor interne si externe (judetene).	Daune reversibile asupra mediului, fiind necesara interventia fortelor externe regionale.	Daune masive asupra mediului, posibil reversibile, fiind necesara interventia fortelor nationale, internationale.

Zona rosie – risc intolerabil – pentru toate scenariile ce prezinta frecvente de manifestare in zona rosie, barierele de protectie vor trebui imbunatatite in vederea coborarii nivelului riscului.

Zona galbena – risc ALARP - reducerea riscului pana la cel mai scazut nivel practicabil in mod rezonabil: nivelul riscului este considerat a fi „tolerabil”, cu conditia ca acesta sa fi fost redus pana la punctul in care reducerea este disproportionata in raport cu imbunatatirea obtinuta, costurilor si faptului ca standardele acceptate international au fost aplicate in directia controlului si reducerii riscului.

Zona verde – risc acceptabil – nu sunt solicitate masuri suplimentare de reducere a riscului. Originea valorilor ce stau la baza matricei de risc:

10^{-6} [1/an] valoarea riscului individual nefocalizat – valoare des folosita si aplicata in medicina;

10^{-5} [1/an] valoare statistica medie pentru un accident de munca cu consecinte fatale;

$10^{-3} - 10^{-4}$ [1/an] valoare statistica medie pentru un accident de munca cu spitalizare.

Accidentele ce prezinta consecinte in coloana C2 sau C3 sunt accidente majore in contextul Directivei 2012/18/UE transpusa prin Legea 59/2016.

Tabelul nr. 39 Corelatia intre nivelul consecintelor si fenomenele periculoase

Fenomen periculos	Nivelul consecintelor (asupra populatiei)	Observatii
Nor toxic	C2 – C3	Depinde de cantitate si conditii atmosferice. GAZELE NATURALE NU SUNT TOXICE si de regula se disipeaza in atmosfera
BLEVE / Fire Ball	C3	NU ESTE POSIBILA o explozie BLEVE intrucat gaze naturale nu sunt lichide sub presiune stocate in rezervoarele iar explozia se produce numai datorita cresterii temperaturii (prin primirea unui aport termic din exterior) peste punctul de fierbere al lichidului, creandu-se astfel conditiile unei vaporizari rapide a lichidului, eliberandu-se cantitati mari de vaporii.
UVCE	C2	NU ESTE CAZUL Este specific acumalarilor de vaporilor de GPL sau LNG in atmosfera inseamna formarea norului de vapori ca urmare a eliberarii in atmosfera a unei cantitati semnificative de hidrocarburi lichefiate si explozia acestuia din cauza aprinderii, care poate cauza suprapresiuni ridicate si presiune scazuta care cauzeaza daune foarte mari.
CVCE	C2 – C3	Depinde de cantitate de gaze si posibilitati de acumulare a norilor potentiali in aer dar la gaze

**Raport privind Impactul asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

		există dispersie
Explozie	C2 – C3	Depinde de cantitate, atingerea LIE și existența sursei de aprindere
Flash Fire	C2	Possible să apara la o ieșire brusă și aprindere imediată
Pool Fire	C1 – C2	Nu apare la gaze specific lichidelor
Jet Fire	C1 – C2	Cel mai frecvent tip de incendiu ieșire sub presiune de gaze și aprindere de o sursă potențială sau aprindere voită să nu se acumuleze gaze
Incendiu în utilaje	C1	Nu este posibil nu există aer și gazele sunt sub presiune
Boil Over	C2	Nu este specific decât lichidelor inflamabile în rezervoare (pacura de exemplu)
Explozie de praf	C1 – C2	Nu este cazul

Conform Raportul de Securitate, întocmit pentru întreg Depozitul de Înmagazinare Subterana gaze Naturale Ghercești, obiectivul **STATIE CENTRALA** prezintă un **RISC SCAZUT** (nivel de risc cuprins între 5-9) de producere a unui accident major.

EVALUAREA CANTITATIVA A RISCURILOR

Consecințele accidentelor sunt luate în considerare cantitativ, prin calculul distantei în care marimea fizică ce descrie consecințe (radiatia termică, concentrație toxică, suprapresiune în fațul unei de soc) atinge o valoare (prag) limită corespunzătoare începutului manifestării efectelor nedorite.

În caz de accident major se definesc următoarele zone de planificare la urgență:

- zona I – efect domino/mortalitate ridicată: pierderile asteptate de salariați neprotejați surprinși în această zonă sunt cuprinse între 50% și 100%. De asemenea, în această zonă efectele mecanice și termice pot initia/agrava consecințele accidentului prin efect domino.
- zona II - Prag de mortalitate: zonă determinată prin acele valori ale indicatorilor specifici care, odată depăsite, provoacă moartea a cel puțin unei persoane dintre cele expuse la efectele accidentului;
- zona III - vătamări reversibile: zonă în care efectele accidentelor asupra persoanelor surprinse neprotejate conduc la vătamări foarte grave cu caracter permanent;
- zona IV - Vătamări reversibile: zonă în care accidentele provoacă efecte care, desigur perceptibile pentru populație, nu provoacă incapacitate și sunt reversibile când expunerea incetează.

Pentru determinarea posibilității producării unui efect domino pe amplasament au fost luate în considerare valorile prag corespunzătoare zonei I – efect domino/mortalitate ridicată.

Tabelul nr. 40 Corelatia intre nivelul consecintelor si fenomenele periculoase

Tipul de pericol	Scenariul accidental	Zona I – efect domino / mortalitate ridicată (m)	Zona II – prag de mortalitate (m)	Zona III - vătamări reversibile (m)	Zona IV - vătamări reversibile (m)
Dispersie Toxica	Emisie de substanță toxică	LC50	AEGL-3 *	AEGL-2 *	AEGL-1 *
Incendiu	JET FIRE / POOL FIRE	12,5 kW/m ²	7 kW/m ²	5 kW/m ²	3 kW/m ²

**Raport privind Impactului asupra Mediului pentru proiectul
„CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI”**

	FIREBALL (radiatie termica variabila-maxim 30 de secunde)	Raza FIRE BALL	350 kJ/m ²	200 kJ/m ²	125 kJ/m ²
	FLASH FIRE (radiatie termica instantanee)	LFL **	1/2 LFL	10% LFL	5% LFL
	BLEVE (radiatie termica variabila - maximum 30 de secunde)	raza FIRE BALL	350 kJ/m ²	200 kJ/m ²	125 kJ/m ²
Explozie	UVCE	0,3-0,6 bar	0,14 bar	0,07 bar	0,03 bar
	CVE	0,3 bar	0,14 bar	0,07 bar	0,03 bar

Pentru scenariile de accident major simulate la Statia centrala s-a avut in vedere urmatoarele aspecte:

- a. Au fost considerate 2 situatii:
 - **scenarii rezonabile:** scurgerea de gaz natural printr-o fisura aparuta la instalatie cu un diametru echivalent de 2.5 cm si incendierea surgerii sau explozia norului de vapori de gaz natural format ;
 - **scenarii catastrofale:** scurgerea de gaz natural printr-o fisura aparuta la instalatie cu un diametru echivalent de 10 cm si incendierea surgerii sau explozia norului de vapori de gaz natural format ;
- b. Instalatii fiind grupate, gradul de congestie este mediu, parametru utilizat in simulare fiind „congested”;
- c. Instalatii fiind in aer liber, tipul de explozie nu poate fi decat de tip UVCE;
- d. O sursa de foc sau scantei determina aprinderea jetului de gaz natural sau explozia norului de vapori.
- e. Avand in vedere posibilitatea de izolare rapida a traseului afectat, cantitatea de metan care se scurge este data de cantitatea prinsa intre izolare si neetanseeata aparuta.

Tabelul nr. 41 Scenariu de accident major – Statia centrala

Scenariu de accident major	Tip eveniment	Substanta periculoasa implicata	Locul de manifestare a evenimentului	Frecventa manifestare (an ⁻¹)	Dimensiunea zonelor de impact (m)			
					Zona I	Zona II	Zona III	Zona IV
Incendiu la Statia centrala – panou masura, urmare a neetanseitatii (fisura/netanseitate) cu diametrul echivalent d = 2.5 cm	JetFire	Metan	Statia centrala	10^{-6}	<10	<10	<10	<10
Incendiu la Statia centrala – panou masura, urmare a neetanseitatii (fisura/netanseitate) cu diametrul echivalent d = 10 cm	JetFire	Metan	Statia centrala	10^{-7}	10	12	14	17

Evaluarea nivelului de risc/pericol asupra obiectivelor relevante pentru securitate din cadrul Depozitul de Inmagazinare Subterana Gaze Naturale Ghercesti s-a realizat in functie de:

- procesul tehnologic desfasurat;
- sursele posibile de risc;
- consecintele / efectele evenimentelor;
- cantitatile maxime de substantele si amestecuri periculoase vehiculate la un moment dat in instalatii
- dotarile instalatiei pentru prevenirea accidentelor majore
- dotarile si masurile de interventie in caz de accident.

In urma evaluarii, au rezultat urmatoarele grade de risc asociate instalatiilor principale.

Tabelul nr. 42 Grade de risc asociate instalatiilor principale

Frecventa	Nivelul consecintelor		
	C1	C2	C3
$10^{-2} - 10^{-3}$ [1/an]			
$10^{-3} - 10^{-4}$ [1/an]			
$10^{-4} - 10^{-5}$ [1/an]			
$10^{-5} - 10^{-6}$ [1/an]	Depozitul de Inmagazinare Subterana Gaze Naturale Ghercesti		
$10^{-6} - 10^{-7}$ [1/an]			
	risc acceptabil		
	risc acceptabil, cu reducerea pe cat posibil a riscurilor		
	risc inacceptabil. Se impun investitii majore pentru reducerea riscului. daca acestea nu sunt fezabile, se impune incetarea activitatii		

Analizand matricea de risc, respectiv consecintele ce pot aparea in cazul unui accident si probabilitatea aparitiei acestuia, precum si masurile ce sunt prevazute si intreprinse pentru diminuarea acestora, se poate concluziona ca riscul la nivelul intregului amplasament Depozitul de Inmagazinare Subterana Gaze Naturale Ghercesti este **ACCEPTABIL**.

Fata de cele prezentate se considera ca necesare pentru mentinerea riscului identificat pe amplasament la un nivel acceptabil dezvoltarea si implementarea urmatoarelor:

- adaptarea continua a structurilor organizatorice pentru situatii de urgență în raport de activitatea desfășurată;
- imbunatatirea continua a sistemului de management al securitatii prin adaptarea continua a procedurilor si instructiunilor de lucru la modificarile intervenite in activitate;
- documentele specifice pentru situatii de urgență sa fie completeate conform cerintelor legislative;
- realizarea programului de masuri stabilite la nivel de societate privind asigurarea cadrului organizatoric si a dotarilor necesare pentru desfășurarea activitatii in conditii de siguranta in vederea atingerii obiectivelor privind politica de preventie a accidentelor majore

9.3. PLAN PENTRU SITUATII DE RISC

In cazul aparitiei unui accident se actioneaza conform programului de interventie in caz de avarii sau calamitati intocmit in cadrul S.N.G.N. Romgas S.A.- Filiala de Inmagazinare Gaze Naturale DEPOGAZ Ploiesti S.R.L. pentru exploatarea obiectivelor.

In scopul asigurarii securitatii zonei, conform reglementarilor in vigoare privind apararea impotriva dezastrelor, se vor respecta urmatoarele:

- masuri de preventie si pregatire pentru interventii;
- masuri operative urgente de interventie dupa declansarea fenomenelor periculoase cu urmari deosebit de grave;
- masuri de interventie ulterioara pentru recuperare si reabilitare.

In cazul producerii unor poluari accidentale se intervine imediat pentru inlaturarea cauzei si limitarea efectelor prin :

- anuntarea persoanelor sau colectivelor cu atributii pentru combaterea poluarilor, in vederea trecerii imediate la masurile si actiunile necesare eliminarii cauzelor poluarii si diminuarea efectelor acestora;
- informarea periodica asupra operatiilor de sistare a poluarii prin eliminarea cauzelor care au produs-o si de combatere a efectelor acestuia;
- instruirea echipelor de interventie si a personalului de la punctele critice.

9.4. MASURI DE SECURITATEA MUNCII, DE PREVENIRE A ACCIDENTELOR SI DE APARARE IMPOTRIVA INCENDIILOR

9.4.1. Sanatatea si securitatea muncii

Se vor respecta urmatoarele reglementari aplicabile referitoare la securitatea si sanatatea in munca:

- Legea securitatii si sanatatii in munca nr. 319/2006;

- H.G. nr. 1425/2006 pentru aprobarea Normelor metodologice de aplicare a prevederilor Legii securitatii si sanatatii in munca nr. 319/2006;
- H.G. nr. 493/2006 privind cerintele minime de securitate si sanatate referitoare la expunerea lucratilor la riscurile generate de zgomot;
- H.G. nr. 1876/2005 privind cerintele minime de securitate si sanatate referitoare la expunerea lucratilor la riscurile generate de vibratii;
- H.G. nr. 601/ 2007 pentru modificarea si completarea unor acte normative din domeniul securitatii si sanatatii in munca;
- H.G. nr. 1146/2006 privind cerintele minime de securitate si sanatate pentru utilizarea in munca de catre lucratori a echipamentelor de munca;
- H.G. nr. 1051/2006 privind cerintele minime de securitate si sanatate pentru manipularea manuala a maselor;
- H.G. nr. 1048/2006 privind cerintele minime de securitate si sanatate pentru utilizarea de catre lucratori a echipamentelor individuale de protectie la locul de munca;
- H.G. nr. 971/2006 privind cerintele minime pentru semnalizarea de securitate si/sau sanatate la locul de munca;
- H.G. nr. 752/2004 privind stabilirea conditiilor pentru introducerea pe piata a echipamentelor si sistemelor protectoare destinate a fi utilizate in atmosfere potential explozive;
- H.G. nr. 461/2006 pentru modificarea H.G. nr. 752/2004 privind stabilirea conditiilor pentru introducerea pe piata a echipamentelor si sistemelor protectoare destinate utilizarii in atmosfere potential explozive;
- H.G. nr. 1029/2008 privind stabilirea conditiilor pentru introducerea pe piata a masinilor.

Angajatorii (proiectant, executant, beneficiar) au obligatia sa ia masurile necesare pentru:

- asigurarea securitatii si protectia sanatatii lucratilor;
- preventirea riscurilor profesionale;
- informarea si instruirea lucratilor;
- asigurarea cadrului organizatoric si a mijloacelor necesare securitatii si sanatatii in munca.

In vederea asigurarii conditiilor de securitate si sanatate in munca si pentru preventirea accidentelor de munca si a bolilor profesionale, angajatorii - proiectantul, executantul si beneficiarul, trebuie sa respecte obligatiile prevazute in Legea nr. 319/2006.

In conformitate cu prevederile legale din H.G. nr. 1050/2006, angajatorii sunt obligati sa ia urmatoarele masuri necesare pentru ca:

- locurile de munca sa fie proiectate, construite, echipate, date in folosinta, exploataste si intretinute astfel incat sa permita lucratilor efectuarea sarcinilor de munca fara a pune in pericol securitatea si/sau sanatatea proprie si/sau a celorlalți lucratori;
- exploatarea locurilor de munca in prezenta lucratilor sa se faca sub supravegherea unei persoane responsabile;
- activitatile care comporta un risc special sa fie incredintate numai personalului competent si sa se execute conform instructiunilor date;

- toate instructiunile de securitate sa fie redactate astfel incat sa poata fi intelese de catre toti lucratorii la care se refera;
- locurile de munca sa fie dotate cu instalatii de prim ajutor adecate;
- toate exercitiile de securitate necesare sa se efectueze periodic.

Avand in vedere ca activitatea de constructii-montaj se desfasoara cu angajati de diferite profesii si meserii, folosindu-se utilaje si instalatii cu grade de complexitate ridicata, la controlul locurilor de munca urmatoarele aspecte vor fi sub o continua atentie:

- verificarea modului de respectare a prevederilor legale si a instructiunilor proprii privitoare la securitatea si sanatatea in munca, organizarea locului de munca, conditiile de lucru, supravegherea tehnica, ordinea si disciplina;
- verificarea modului cum sunt respectate tehnologia de lucru sau instructiunile de lucru, organizarea in conditii de securitate a activitatii;
- verificarea existentei lucrarilor subterane, de exemplu conducte, cabluri de forta, canalizari;
- verificarea modului in care se face instruirea in domeniul securitatea si sanatatea in munca;
- verificarea utilizarii echipamentului individual de protectie atunci cand riscurile nu pot fi evitate sau limitate suficient prin mijloacele tehnice de protectie colectiva ori prin masurile, metodele sau procedurile de organizare a muncii;
- verificarea autorizarii interne a angajatilor pe meserii;
- verificarea periodica din punct de vedere medical a angajatilor, in functie de meseriile pe care le exercita;
- in momentul alegerii, instalarii, punerii in functiune, exploatarii si intretinerii utilajelor mecanice si electrice trebuie sa se acorde atentia cuvenita securitatii si sanatatii lucratilor, luandu-se in considerare prevederile H.G. nr. 1050/2006, H.G. nr. 119/2004 privind stabilirea conditiilor pentru introducerea pe piata a masinilor industriale, precum si ale legislatiei nationale care transpun Directiva nr. 89/655 CEE;
- daca utilajele sunt amplasate intr-o zona in care exista sau pot sa existe riscuri de incendiu ori de explozie datorate aprinderii unor gaze, vapori sau lichide volatile, atunci acestea trebuie sa corespunda utilizarii intr-o astfel de zona. Trebuie luate toate masurile necesare pentru preventirea aparitiei si formarii atmosferelor explosive;
- in interiorul zonelor care prezinta riscuri de explozie, trebuie luate toate masurile pentru a impiedica aprinderea atmosferei explosive;
- verificarea existentei si functionarii dispozitivelor de protectie pe utilaje si instalatii (limitatoare de cursa, limitatoare de sarcina, semnalizatoare de oprire, optice si acustice de avertizare); utilajele trebuie sa fie prevazute, daca este necesar, cu dispozitive de protectie adecate si sisteme de securitate in caz de avarie;
- utilajele si instalatiile mecanice trebuie sa prezinte o rezistenta suficienta, sa nu aiba defecte evidente si sa corespunda scopului in care au fost realizate;
- utilajele si instalatiile electrice trebuie sa aiba o capacitate si o putere corespunzatoare scopului caruia care au fost destinate;
- este necesara stabilirea unui program adevarat privind verificarea sistematica, intretinerea si, daca este cazul, testarea utilajelor (inclusiv aparatele de masura si control), instalatiile mecanice si electrice;

- intretinerea, verificarea si testarea oricarei parti a instalatiei sau a utilajului trebuie efectuate de catre o persoana competenta. Procesele-verbale de verificare si testare trebuie intocmite si pastrate in mod corespunzator;
- echipamentul de protectie trebuie sa fie corespunzator, pregatit pentru utilizare si in perfecta stare de functionare in orice moment;
- atunci cand nu se poate evita manipularea manuala, sarcinile de munca vor fi organizate in asa fel incat sa fie limitate cantitatea si distanta pe care trebuie efectuata manipularea fizica, cu respectarea prevederilor legale in vigoare. Toate operatiile de ridicare cu ajutorul macaralelor mobile trebuie planificate si efectuate de personal calificat. Conducatorul trebuie sa aiba o buna vizibilitate, iar macaraua trebuie amplasata pe un teren plat si la o distanta suficient de mare fata de orice excavatie si de liniile electrice;
- organizarea de ansamblu si ordinea in santier sunt deosebit de importante. In acest sens, trebuie asigurat: accesul in conditii de securitate si lipsit de obstacole (drumuri, pasarele, scari, schele, etc.) la si de la toate locurile de munca; depozitarea materialelor la loc sigur, imprejmuirea sau acoperirea golurilor, precum si marcarea clara a acestora; masuri adecvate pentru colectarea si eliminarea finala a deseurilor; iluminat adecvat.

9.4.2. Apararea impotriva incendiilor

La intocmirea planului de masuri de aparare impotriva incendiilor s-a avut in vedere:

- dotarea cu materiale si mijloace pentru apararea impotriva incendiilor a obiectivelor, conform normativelor in vigoare;
- dotarea cu materiale de avertizare acustica si vizuala a personalului sau a obiectivelor deosebite, necesare semnalizarii incendiilor;
- plan de colaborare cu Formatia de pompieri;
- intocmirea unui grafic de instructaj al personalului in caz de incendiu;
- semnalizarea si delimitarea zonelor cu riscuri de producere a incendiilor;
- realizarea unui plan de masuri in caz de incendiu, specific fiecarui loc de munca;
- instruirea personalului cu atributii speciale in extractia de gaze, pentru interventii in caz de incendiu.

Pentru preventirea si interventia rapida in cazul aparitiei incendiilor si al acumularilor de gaze explozibile, instalatiile din cadrul statiei sunt prevazute cu sistem de detectie foc si gaze(F&G).

9.4.3. Masuri de preventie a accidentelor

In cadrul societatii este intocmit in conformitate cu prevederile Ordinului MAPPM 278/1997, Planul de preventie si combatere a poluarilor accidentale, care cuprinde sistemul de alerta in caz de poluari accidentale, programe de masuri si lucrari de preventie a poluarilor accidentale , asigurarea dotarilor cu materiale si personal de interventie in cazuri de poluare accidentală, organizarea activitatii de preventie si combatere.

In faza de executie a lucrarilor, intreaga activitate va fi monitorizata prin rapoarte zilnice, ce vor fi analizate de factorii de decizie ai executantului lucrarii si beneficiarului, putandu-se astfel interveni operativ in preventirea sau corectarea unor incidente cu potential efect negativ asupra mediului.

In derularea procesului tehnologic se vor masura, periodic sau permanent, prin inregistrare, parametrii de proces pentru identificarea unor eventuale anomalii si aplicarea masurilor pentru prevenirea / corectarea lor.

Se va tine o evidenta stricta a impuritatilor lichide separate la statia de compresoare, in vederea stabilirii corecte a capacitatilor de separare, stocare si a frecventei de evacuare.

Se va tine, de asemenea o evidenta precisa asupra gestionarii deseurilor (colectare, depozitare, evacuare).

In cazul in care datorita neetanseitatii la lucru sau din alte cauze se produc accidente / deversari de substante poluante, se vor lua imediat urmatoarele masuri:

- identificarea surselor de poluare (neetanseitati, sparturi, avarii);
- oprirea surselor existente de poluare;
- crearea unei baze de date care sa includa toate sursele de poluare cu stabilirea elementelor de identificare si limitele admise;
- colectarea poluantului (in masura in care acesta este posibil);
- limitarea intinderii poluarii cu ajutorul digurilor.

O masura importanta o constituie instruirea periodica a personalului de executie, in vederea respectarii disciplinei tehnologice si interventiei, in mod operativ, in cazul aparitiei unor posibile incidente.

Se considera ca, prin respectarea tuturor masurilor prevazute, se poate reduce semnificativ impactul asupra factorilor de mediu si riscului producerii de accidente.

9.4.4. Modul de actiune in caz de producere a unei poluari accidentale

In situatia in care s-ar produce poluari accidentale se va proceda, in general, parcurgand urmatoarele etape:

- Persoana care observa fenomenul anunta imediat conducerea depozitului sau a societatii.
- Conducerea dispune:
 - anuntarea echipei de interventie in vederea trecerii imediate la masurile si actiunile;
 - necesare eliminarii cauzelor si pentru diminuarea efectelor poluarii accidentale;
 - anuntarea imediata a autoritatilor.
- Echipa de interventie actioneaza pentru:
 - identificare poluant;
 - eliminarea cauzei/cauzelor care a provocat poluarea accidentală;
 - limitarea si reducerea ariei de raspandire a substantelor poluante;
 - indepartarea, prin mijloace adecvate tehnic, a substantelor poluante;
 - colectarea, transportul si depozitarea intermediara, in conditii de securitate pentru mediu, in vederea recuperarii sau, dupa caz, a neutralizarii sau distrugerii substantelor poluante.
- Informarea periodica a Autoritatilor asupra desfasurarii operatiunilor de sistare a poluarii, respectiv de combatere a efectelor acestora.

NOTA: in caz de forta majora conducerea societatii poluatoare va dispune oprirea functionarii instalatiilor/sectoarelor de activitate care genereaza poluarea accidentală.

- Dupa eliminarea cauzelor poluarii accidentale si dupa indepartarea pericolului raspandirii poluantilor in zone adiacente, conducerea societarii va informa Autoritatile asupra sistarii poluarii.
- La solicitarea autoritatilor, conducerea societatii va dispune subordonatilor colaborarea cu aceste organe, in vederea stabilirii raspunderilor si vinovatilor pentru poluarea accidentală.

Conform Ordinului MMMAP/MAI Nr. 1176 din 2019/40 din 2020, in cazul producerii unui accident major vor fi notificate autoritatilor publice cu responsabilitati in domeniul situatiilor de urgența, protectiei mediului, sanatatii, protectiei muncii si ale administratiei publice:

- Inspectoratul pentru Situatii de Urgenta "OLTENIA" Dolj;
- Agentia pentru Protectia Mediului Dolj;
- Comisariatul Judetean Dolj al Garzii Nationale de Mediu;
- Directia de Sanatate Publica Dolj;
- Inspectoratul Teritorial de Munca Dolj;
- Primaria municipiului Craiova (Comitetul Local pentru Situatii de Urgenta).
- Primaria comunei Ghercesti (Comitetul Local pentru Situatii de Urgenta).
- Primaria comunei Pielesti (Comitetul Local pentru Situatii de Urgenta).
- Primaria comunei Mischii (Comitetul Local pentru Situatii de Urgenta).
- Primaria comunei Simnicu de Sus (Comitetul Local pentru Situatii de Urgenta).
- Primaria comunei Carcea (Comitetul Local pentru Situatii de Urgenta).
- Prefectura judetului Dolj, Comitetul Judetean Dolj pentru Situatii de Urgenta.

10. REZUMAT NETEHNIC

10.1. DESCRIEREA PROIECTULUI

Scopul proiectului

Proiectul propus „INSTALATII DE COMPRIMARE, USCARE SI MASURA GAZE NATURALE PENTRU CRESTEREA CAPACITATII DE INMAGAZINARE SUBTERANA A GAZELOR IN DEPOZITUL GHERCESTI, INCLUSIV ALIMENTAREA CU ENERGIE ELECTRICA 20 kV” are ca scop cresterea securitatii energetice in Romania prin implementarea solutiei de crestere a capacitatii de inmagazinare gaze de la 150 milioane m³/ciclu la 600 milioane m³/ciclu.

Descrierea amplasamentului

Lucrarile propuse se vor realiza in intravilanul si extravilanul comunei Ghercesti, judetul Dolj, pe teren avand destinatia conform PUG – zona mixta-industrie, depozite si dotari servicii, in incinta si in vecinatarea Statiei Centrale Ghercesti aparținând S.N.G.N. ROMGAZ S.A – FILIALA DE INMAGAZINARE GAZE NATURALE DEPOGAZ PLOIESTI S.R.L., pe o suprafata totala de 57331 m².

Accesul la statie se realizeaza din drumul asfaltat, strada Aviatorilor, Craiova-Ghercesti.

Dupa implementarea proiectului, din suprafata totala de 57331 m², necesara realizarii proiectului se vor ocupa definitiv:

- Suprafata de 48742 m², suprafata ce va fi ocupata de constructiile propriu-zise si va fi imprejmuita;
- Suprafata de 1393 m², suprafata ce va fi ocupata de drumul de acces cu lungimea de 329 m si latimea de 4 m.

Restul suprafetei ocupate temporar de 7196 m², va fi refacuta la starea initiala.

In zona amplasamentului nu au fost identificate zone de protectie sanitara cu regim de restrictie sau zone de protectie hidrogeologica, arii naturale protejate, monumente istorice si situri arheologice.

Descrierea procesului tehnologic

Instalatii si dotarile aferente Statiei Centrale existente, pusa in functiune in anul 2012 sunt:

- statia de uscare gaze;
- separator ciclu injectie;
- separator ciclu extractie;
- panou masura fiscala;
- haba colectare surgeri;
- cos evacuare statie;
- cladirea tehnica de comanda si masura;
- cladire statie uscare gaze si aer instrumental;
- cladire gospodarie glicol.

Procesul tehnologic actual de injectie-extractie gaze consta in:

- Pe timpul verii: Preluarea gazelor din Sistemul National de Transport Isalnita-Craiova la presiunea de 10.5 ÷ 12 barg prin punctul de masura fiscal situat in incinta Statiei Centrale si injectia in sonde prin intermediul unei retele de conducte existente.
- Pe timpul iernii: Gazele se preiau din sonde prin intermediul sistemului de conducte existent, sunt directionate catre Grupurile de separare/masura si de aici prin conductele de legatura ajung in manifoldul Statiei Centrale. Dupa uscare, gazele sunt livrate inapoi Sistemului National de Transport Isalnita-Craiova prin masura fiscala.

Procesul de injectie-extractie al gazelor, dupa implementarea proiectului, se va face pe doua directii: Isalnita-Craiova (Zona 1 consum), respectiv Slatina-Jitaru (Zona 2 de consum), fiecare directie avand o presiune diferita de lucru:

- Pe timpul verii: Preluarea gazelor din SNT (Zona 1 si Zona 2 de consum), masura fiscala si injectia in sonde prin intermediul retelei de conducte si Grupurilor existente.
- Pe timpul iernii: Preluarea gazelor din sonde prin intermediul sistemului de conducte si Grupuri existente, comprimarea si uscarea in Statia Centrala urmate de livrarea in SNT- Zona 1 si/sau Zona 2 de consum la un debit de 1÷5 milioane Sm³/zi.

In vederea implementarii solutiei privind cresterea capacitatii de inmagazinare subterana a gazelor naturale in Depozitul Ghercesti de la 150 mil. Sm³/ciclu pana la 600 mil. Sm³/ciclu, se urmareste mentionarea instalatiilor de proces actuale (uscare si masura gaze) si integrarea lor in noua configuratie a statiei.

Se vor mentine pe amplasament: Statia de uscare gaze, Panou de masura fiscala, Haba de colectare surgeri, Cladirea tehnica de comanda si masura, cladirea statie uscare gaze si aer instrumental si cladirea gospodarie glicol, restul obiectivelor se vor dezafecta.

Noua configuratie a statiei include:

- Manifoldul de Intrare/iesire;
- 2 Filtrele Separatoare pe directia Jitaru;
- Statia de Masura Fiscală directia Jitaru;
- Statia de Reglare directia Jitaru;
- 4 Colectoare de la Grupurilor de Sonde (la intrarea in statie);
- 3 Separatoarele de Intrare;
- 2 Module de comprimare alcătuite din 6 compresoare;
- Statia de Uscare Gaze directia Jitaru;
- Utilitati:
 - Sistemul de Gaz Combustibil;
 - Sistemul de Recuperare Gaze;
 - Sistemul de Ulei Curat;
 - Sistemul de Ulei Uzat;
 - Sistemul de Cos;

- Sistemul de Scurgeri;
- Statie de epurare, stocare si pompare ape pluviale;
- Sistemul de Aer Instrumental;
- Sistemul de alimentare cu Apa;
- Sistemul de Antigel;
- Cladirea administrativa;
- Cladire Statie electrica;
- Cladire ateliere;
- Cladire aer instrumental si P.S.I.;
- Copertina [parcare];
- Copertina si platforma gaz combustibil.
- Centrala Electrica Fotovoltaica cu capacitatea totala de 800kWp, formata din doua subparcuri cu puterile 150kWp, respectiv 650kWp.

10.2. IMPACTUL PROGNOZAT SI MASURILE DE DIMINUARE A IMPACTULUI

➤ IMPACTUL PRODUS ASUPRA FACTORULUI DE MEDIU APA

Pe perioada de executie, sursele si cauzele posibile de poluare pentru apele subterane si de suprafata din zona sunt :

- depozitarea necontrolata a deseurilor;
- scurgeri de uleiuri si carburanti la alimentarea si pe timpul functionarii utilajelor necesare lucrarilor de dezafectare si constructii montaj.
- manipularea necorespunzatoare a substanciilor periculoase (lubrifianti, carburanti, uleiuri, vopsea, grund, etc.).

In situatia respectarii etapelor privind operatiile de dezafectare, constructie si montaj instalatiilor si echipamentelor, evacuarea corespunzatoare a deseurilor si apelor uzate rezultate, respectarea programului de control pe faze de executie, apele subterane si de suprafata din zona amplasamentului nu vor fi afectate.

Pe perioada de exploatare, apele subterane si de suprafata din zona obiectivului, nu vor fi afectate avand in vedere ca in faza de proiectare s-a prevazut utilizarea unui sistem inchis si sigur, fara posibilitati de infiltrare sau deversari.

➤ MASURI DE PREVENIRE A POLUARILOR ACCIDENTALE ALE APELOR

Pe perioada de executie apele subterane si de suprafata din zona analizata nu vor fi afectate prin respectarea urmatoarelor masuri:

- respectarea etapelor privind constructia si montajul obiectivelor, a programului de control pe faze de executie;
- verificarea tehnica riguroasa a motoarelor autovehiculelor si utilajelor necesare realizarii proiectului, pentru a evita scurgerile de uleiuri si carburanti;
- depozitarea si manipularea corespunzatoare a materialelor si substanciilor chimice;
- depozitarea controlata a deseurilor.

Pentru prevenirea poluarii apelor, la proiectarea obiectivelor se adopta masuri de protectie impotriva infestarii cu poluantri ce pot rezulta din surgeri accidentale de la utilajele / instalatiile din cadrul statiei:

- protectia anticoroziva a structurilor metalice supraterane si conductelor;
- dotarea cu aparatura si instalatie de masura, comanda, semnalizare, reglare automat, la un nivel tehnic ridicat, ceea ce permite exploatarea in conditii de siguranta, functionarea instalatiilor pe faze tehnologice si implicit permite detectarea eventualelor disfunctionalitati sau avariilor;
- pentru colectarea lichidelor separate in cadrul statiei s-a prevazut un sistem de colectare surgeri catre un rezervor metalic cu peretii dubli, montat ingropat, cu capacitatea de 30 m^3 , de unde va fi evacuat in vederea injectiei in strat;
- dotarea cu instalatii de colectare si tratare a apelor uzate menajere. S-a prevazut o statie de epurare mecano-biologica, $Q = 4\text{ m}^3/\text{zi}$ (24 locuitori echivalenti);
- dotarea cu instalatii de colectare si tratare a apelor pluviale potential impurificate. S-au prevazut 2 separatoare de hidrocarburi cu depozit si filtru coalescent din polietilena, cu dimensiunile $L \times l \times H = 8,2 \times 1,85 \times 2,1$, debit de 100 l/s , care vor asigura la iesire o concentratie de produse petroliere de maxim 5 mg/dm^3 .

De asemenea intretinerea corespunzatoare a instalatiilor, conductelor, echipamentelor, instruirea si constientizarea personalului cu privire la sanatatea si securitatea in munca, gestionarea corespunzatoare a deseurilor si substantelor periculoase, precum si monitorizarea continua a parametrilor de functionare reprezinta masuri eficiente de reducere a poluarii factorilor de mediu.

➤ IMPACTUL ASUPRA FACTORULUI DE MEDIU AER

Pe perioada de executie a lucrarilor de desfiintare si constructii, sursele potențiale de poluare a aerului sunt reprezentate de:

- Functionarea utilajelor si autovehiculelor necesare (camioane, macara, excavator etc.), prin emisiile de gaze de ardere. Impactul gazelor de ardere, provenite de la motoarele acestora, este practic nesemnificativ. Limitarea preventiva a emisiilor din autovehicule se face prin conditiile tehnice impuse la omologarea acestora si pe toata durata de utilizare a acestora prin inspectiile tehnice periodice obligatorii.
- Executia lucrarilor specifice de decopertare, excavare, compactare genereaza antrenarea particulelor de materiale in aer.

Pentru calculul emisiilor rezultante din arderea combustibililor lichizi in motoare termice s-au utilizat factorii de emisie conform metodologiilor EMEP/EEA 2021, 1A.3.b.iii vehicule de mare tonaj (HDV), $> 3.5\text{ t}$. Intrucat debitele masice calculate pentru cel mai defavorabil caz (utilizarea combustibilului motorina nonEuro) se situeaza sub valorile limite prevazute in legislatia in vigoare iar functionarea vehiculelor este intermitenta se poate aprecia ca impactul asupra aerului este nesemnificativ.

Pe perioada de functionare, sursele si cauzele de poluare a aerului pot fi reprezentate de:

- corodare/fisurari/spargeri accidentale la conducte urmate de scapari necontrolate de gaze naturale;
- neetanseitati la instalatii si utilaje: armaturi, fittinguri, conducte, separatoare, instalatiile de uscare si comprimare gaze;

- cosurile de evacuare a gazelor:
 - 1 cos pentru dispersia gazelor naturale, depresurizare in caz de avarii, cu diametrul secțiunii la ieșire de 200 mm și înălțimea de 21,4 m;
 - 6 cosuri de evacuare gaze de ardere de la motoarele compresoarelor, cu diametrul de 600 mm și înălțimea de 16,13 m (masurată de la nivelul solului);
 - 2 cosuri de evacuare gaze de ardere de la stațiile de uscare gaze, cu diametrul de 1000 mm și înălțimea de 12 m;
 - 3 cosuri de evacuare gaze de ardere de la centrala termică (cazane apa caldă), cu diametrul de 400 mm și înălțimea de 9,5 m.

Neetanșeitatile la instalatii, fisurarea conductelor de gaze datorita uzurii materialului conductelor prin fenomenele de coroziune, eroziune sau ca urmare a unei exploatari necorespunzatoare prin manevrarea sistemelor de inchidere, deschidere si inchidere brusca a ventilelor se poate produce doar in cazuri accidentale.

Evacuarea gazelor arse la cosuri se va face cu respectarea conditiilor de mentinere a nivelului poluantilor sub valorile limita.

Pentru calculul emisiilor rezultate din arderea combustibililor gazosi (gaze naturale) in motoare termice stationare, s-au utilizat factorii de emisie conform metodologiilor EMEP/EEA 2023 – Small Combustion, in urma carora se poate preciza ca functionarea obiectivelor nu conduce la poluarea aerului, concentrațiile la emisii fiind sub limitele impuse de Ordinul 462/1993. Valorile limită ale concentrațiilor de poluanți în mediul înconjurător nu sunt depășite, încadrându-se în limitele impuse de Legea 104/2011.

Evacuarea gazelor de proces din instalatii (96 %CH₄), la cosul de depresurizare se va realiza doar in cazul producerii unor avarii, cantitatile evacuate in atmosfera fiind inregistrate prin traductorul de debit FQI-011, prevazut pe colectorul de cos.

Automatizarea, controlul, monitorizarea, transmiterea de date si a parametrilor de proces se va face in sistemul centralizat si permite o corelare a tuturor informatiilor in vederea obtinerii unui proces tehnologic optim de exploatare.

Sistemul de automatizare pentru controlul, comanda si monitorizarea parametrilor de functionare permite interventia operativa in situatii de avarii.

➤ **MASURI DE DIMINUARE A IMPACTULUI ASUPRA FACTORULUI DE MEDIU AER**

In vederea reducerii impactului pe perioada de executie se va tine cont de urmatoarele masuri:

- Verificarea tehnica riguroasa a autovehiculelor implicate in procesul tehnologic;
- Utilajele si mijloacele de transport vor fi verificate periodic in ceea ce priveste nivelul de monoxid de carbon si concentratiile de emisii in gazele de esapament si vor fi puse in functiune numai dupa remedierea eventualelor defectiuni;
- Procesele tehnologice care produc mult praf, cum este cazul umpluturilor de pamant, vor fi reduse in perioadele cu vant puternic sau se va urmari o umezire mai intensa a suprafetelor.
- Se va asigura restrictionarea vitezei de circulatie a autovehiculelor, in corelare cu factorii locali.
- Se vor lada caile de acces pe care circula autocamioanele, in vederea reducerii pana la anulare a pulberilor in suspensie in atmosfera.

Pe perioada functionarii, neetanșeitatile la instalatii, fisurarea conductelor de gaze datorita uzurii materialului conductelor prin fenomenele de coroziune, eroziune sau ca urmare a unei

exploatare necorespunzatoare prin manevrarea sistemelor de inchidere, deschidere si inchidere brusca a ventilelor se poate produce doar in cazuri accidentale.

Automatizarea, controlul, monitorizarea, transmiterea de date si a parametrilor de proces se va face in sistemul centralizat si permite o corelare a tuturor informatiilor in vederea obtinerii unui proces tehnologic optim de exploatare.

Sistemul de automatizare pentru controlul, comanda si monitorizarea parametrilor de functionare permite interventia operativa in situatii de avari.

➤ **SURSE DE ZGOMOT SI VIBRATII**

In timpul perioadei de constructii - montaj sursele de zgomot si vibratii sunt reprezentate de utilajele specifice de lucru (excavator, buldozer, autocamioane de transport, agregate de cimentare, etc.).

Actiunea zgomotului nu trebuie sa afecteze nici securitatea muncii, nici sanatatea omului de la locurile de munca si nici mediul exterior obiectivului. Avand in vedere ca utilajele folosite sunt omologate, nivelul zgomotelor produse trebuie sa se incadreze in limitele admisibile.

In perioada de functionare principalele sursele de zgomot si vibratii sunt reprezentate de pompele, compresoarele si ventilatoarele din incinta obiectivelor industriale.

➤ **MASURI DE DIMINUARE A IMPACTULUI GENERAT DE ZGOMOT /VIBRATII**

Pentru diminuarea nivelului de zgomot, pe perioada de executie, se vor lua o serie de masuri tehnice si operationale cum ar fi:

- impunerea de limitare a vitezei pe drumurile de santier max 30 km/h (in zona receptorilor sensibili);
- verificarea permanenta a starii tehnice a utilajelor si autovehiculelor folosite. Respectarea programului de intretinere preventiva si revizii tehnice utilaje (pe masura ce piesele componente se uzeaza, nivelul de zgomot poate creste);
- utilizarea de catre contractor a echipamentelor si utilajelor performante care sa corespunda nivelului de zgomot maxim admis pentru categoria respectiva de utilaj;
- instruirea de catre beneficiar a subcontractorilor care realizeaza lucrari in santier asupra respectarii nivelului de zgomot admisibil conform STAS 10009/2017;
- folosirea unui traseu unic pentru toate utilajele ce vor lua parte la activitatil din santier, acesta fiind reprezentat de drumul de acces existent, folosit si de locuitori pentru practicarea agriculturii pe terenurile din zona, fara a se ocupa suprafete suplimentare pentru acces la amplasamente;
- organizarea si dirijarea circulatiei pentru asigurarea fluentei traficului si evitarea opririlor repeatate.
- desfasurarea activitatilor din cadrul perimetrlui pe suprafetele strict necesare.

Activitatile desfasurate in cadrul statiei se vor incadra in limitele STAS 10009/2017. Standardul SR 10009-2017 prevede ca limita admisibila a nivelului de zgomot la limita spatiului functional „Incinte industriale si spatii cu activitati asimilate activitatilor industriale” este de 65 dB(A).

➤ **IMPACTUL ASUPRA SOLULUI**

Perioada de executie

In situatia respectarii prevederilor proiectului privind etapele de dezafectare, constructii-montaj, depozitarea controlata a materialelor si a deseurilor rezultate si a programului privind controlul pe faze de executie, solul si subsolul din zona amplasamentului nu va fi afectat.

Perioada de functionare

In conditiile respectarii normelor referitoare la exploatarea si intretinerea corespunzatoare a instalatiilor, conductelor, echipamentelor, instruirea si consientizarea personalului cu privire la sanatatea si securitatea in munca, gestionarea corespunzatoare a deseurilor si substantelor periculoase, precum si monitorizarea continua a parametrilor de functionare, impactul asupra solului in aceasta perioada este redus.

➤ MASURI DE DIMINUARE A POLUARII SI IMPACTULUI ASUPRA SOLULUI

In perioada de executie a lucrarilor sunt prevazute pentru protectia solului si subsolului urmatoarele masuri:

- colectarea selectiva si evacuarea in locuri special amenajate a tuturor deseurilor rezulate;
- depozitarea controlata a substantelor periculoase si a materialelor de constructii;
- asigurarea unui sistem de colectare si evacuare a apelor uzate menajere si tehnologice rezultante.

Pentru prevenirea poluarii factorului de mediu sol, la proiectarea obiectivelor s-au adoptat masuri de protectie impotriva infestarii cu poluantri ce pot rezulta din surgeri accidentale de la utilajele / instalatiile din cadrul statiei:

- protectia anticoroziva a structurilor metalice supraterane si conductelor;
- dotarea cu aparatura si instalatie de masura, comanda, semnalizare, reglare automat, la un nivel tehnic ridicat, ceea ce permite exploatarea in conditii de siguranta, functionarea instalatiilor pe faze tehnologice si implicit permite detectarea eventualelor disfunctionalitati sau avariilor;
- pentru colectarea lichidelor separate in cadrul statiei s-a prevazut un sistem de colectare surgeri catre un rezervor metalic cu pereti dubli, montat ingropat, cu capacitatea de 30 m^3 , de unde va fi evacuat in vederea injectiei in strat;
- dotarea cu instalatii de colectare si tratare a apelor uzate menajere. S-a prevazut o statie de epurare mecano-biologica, $Q = 4\text{ m}^3/\text{zi}$ (24 locuitori echivalenti);
- dotarea cu instalatii de colectare si tratare a apelor pluviale potential impurificate. S-au prevazut 2 separatoare de hidrocarburi cu depozit si filtru coalescent din polietilena, cu dimensiunile $L \times l \times H = 8,2 \times 1,85 \times 2,1$, debit de 100 l/s , care vor asigura laiesire o concentratie de produse petroliere de maxim 5 mg/dm^3 .

Solutiile tehnice adoptate de proiectant au la baza studiilor geologice in scopul asigurarii unui impact minim in etapa de exploatare a obiectivelor.

Pentru protectia solului si subsolului personalul ce deserveste obiectivele trebuie:

- sa respecte instructiunile de exploatare ale utilajelor, instalatiilor;
- sa mentina instalatiile in stare buna de functionare;
- sa verifice periodic (prin masurare) nivelul apelor impurificate din rezervoare/bazine de colectare;
- sa intretina platformele betonate din zona instalatiei tehnologice.

Sistemul de automatizare pentru controlul si monitorizarea parametrilor de functionare permite interventia operativa in situatii de avariile.

In afara masurilor luate in proiect privind diminuarea poluarii si a impactului asupra solului, nu sunt necesare masuri suplimentare.

➤ IMPACTUL ASUPRA COMPONENTELOR SUBTERANE

Realizarea lucrarilor de constructie si montaj prevazute nu conduce la un impact asupra componentelor subterane in situatia respectarii programului de executie si verificare pe etape a lucrarilor.

Procesul de inmagazinare se realizeaza in sistem inchis (sub presiune). In situatia respectarii parametrilor de operare solul/subsolul din zona amplasamentului nu pot fi afectate.

➤ IMPACTUL ASUPRA BIODIVERSITATII

Avand in vedere ca lucrările se vor desfasura preponderent pe terenuri curti constructii industriale, impactul asupra biodiversitatii din zona analizata este nesemnificativ si temporar, pe durata de executie.

Prin lucrările care urmeaza a se executa nu se evacueaza in mediul ambient substante reziduale sau toxice, care sa altereze intr-un fel biotopul din zona, acestea se pot produce doar in situatii accidentale.

• MASURI DE DIMINUARE A IMPACTULUI ASUPRA BIODIVERSITATII

La finalul lucrarilor propuse, dupa indepartarea tuturor utilajelor si materialelor rezultante, se vor efectua lucrari de refacere a terenului ocupat temporar la starea initiala.

Masurile adoptate prin proiect pentru exploatarea in conditii de siguranta a obiectivelor asigura protectia si diminuarea impactului in cazuri accidentale (avarii).

• IMPACTUL ASUPRA CADRULUI NATURAL

Impactul asupra cadrului natural pe perioada de executie fiind minim, nu sunt necesare masuri suplimentare.

• IMPACTUL POTENTIAL ASUPRA ACTIVITATILOR SOCIAL – ECONOMICE SI ASUPRA POPULATIEI

Realizarea proiectului nu modifica conditiile economice locale.

Realizarea proiectului poate crea un disconfort moderat pentru populatia din zona prin intensificarea traficului si cresterea nivelului de zgomot pe perioada de constructii montaj.

In conditii de functionare normala a instalatiilor, pe perioada de exploatare a obiectivului nu exista impact asupra populatiei.

• MASURI DE REDUCERE A IMPACTULUI ASUPRA ACTIVITATILOR SOCIAL – ECONOMICE SI ASUPRA POPULATIEI

In vederea reducerii nivelului de zgomot, se vor lua urmatoarele masuri:

- planificarea activitatilor generatoare de zgomote ridicate, astfel incat sa se evite o suprapunere a acestora;
- toate sursele exterioare de zgomot vor respecta prevederile legislatiei in vigoare (HG 1756 din 06.12.2006, privind limitarea nivelului emisiilor de zgomot in mediu, produs de echipamente destinate utilizarii in exteriorul cladirilor);
- se recomanda ca activitatile ce se desfasoara pentru realizarea obiectivului analizat sa se incadreze in STAS 10009/2017, unde sunt specificate valorile admisibile ale nivelului zgomotului extern pe strazi, masurate la bordurile trotuarelor care limiteaza partea carosabila, stabilite in functie de categoria tehnica a strazilor (respectiv a intensitatii traficului).

10.3. CONCLUZII

Solutiile tehnice adoptate in proiect au ca scop asigurarea unui impact minim asupra factorilor de mediu, atat in etapa de executie cat si in perioada de exploatare a obiectivelor.

Efectele negative (nesemnificative) identificate si analizate in capitolele anterioare sunt temporare (pe perioada lucrarilor de executie) si locale, la nivelul ariei de desfasurare a proiectului.

Impactul generat de realizarea proiectului va avea un caracter local (la nivelul zonei de investitii) si o durata de generare redusa in timp.

Realizarea investitiei va avea efecte negative asupra calitatii aerului prin intensificarea traficului pe drumurile de acces datorita emisiilor de esapament si zgomotului. Impactul negativ asupra aerului, este temporar, reversibil si prezinta intensitate relativ mica. Intrucat functionarea motoarelor este intermitenta si pentru o perioada redusa de timp, poluarea produsa de sursele mobile este nesemnificativa.

Impactul prognosat pentru Alternativa 0 de neimplementare a proiectului, va fi unul negativ atat din punct de vedere socio-economic, cat si al protectiei mediului, avand in vedere principalele obiective ale proiectului:

- Cresterea sigurantei in aprovisionarea cu gaze a Romaniei si pentru regiunea Europei de SE, prin asigurarea unui volum mai mare de gaze inmagazinate;
- Proiectul contribuie la reducerea emisiilor de gaze cu efect de sera si a emisiilor poluante, in contextul politicilor de decarbonizare, la nivel European;
- Diminuarea dependentei de importurile de gaze naturale pe timp de iarna.

Conform Raportul de Securitate, intocmit pentru intreg Depozitul de Inmagazinare Subterana gaze Naturale Ghercesti, obiectivul **STATIE CENTRALA** prezinta un **RISC SCAZUT** (nivel de risc cuprins intre 5-9) de producere a unui accident major.

Analizand matricea de risc, respectiv consecintele ce pot aparea in cazul unui accident si probabilitatea aparitiei acestuia, precum si masurile ce sunt prevazute si intreprinse pentru diminuarea acestora, se poate concluziona ca riscul la nivelul intregului amplasament Depozitul de Inmagazinare Subterana Gaze Naturale Ghercesti este **ACCEPTABIL**.

In cazul unor poluari accidentale se va actiona conform Planului de prevenire a poluarilor accidentale, astfel incat sa previna producerea altor incidente prin eliminarea sursei.

Prin respectarea masurilor prezentate pentru fiecare etapa, a normelor de sanatate si securitate in munca, a instructiunilor proprii privind apararea impotriva incendiilor se apreciaza ca impactul asupra mediului produs de realizarea proiectului va fi local, redus si temporar pe perioada desfasurarii lucrarilor.

11. LISTA DE REFERINTA

- Ghid general aplicabil etapelor procedurii de evaluare a impactului asupra mediului, anexa 1 la Ord. 269/2020;
- Indrumarul privind problemele de mediu care trebuie analizate in raportul privind impactul asupra mediului, emis de Agentia pentru Protectia Mediului Dolj;
- Studiu geotehnic, intocmit de Petrostar S.A. Ploiesti;
- Studiu hidrogeologic preliminar;
- Raport de Securitate Depozit de inmagazinare subterana gaze naturale Ghercesti -martie 2024, elaborat de S.C. ISOLTEC Service S.R.L.;
- Studiu de fezabilitate privind CRESTEREA CAPACITATII ZILNICE DE EXTRACTIE A GAZELOR NATURALE IN DEPOZITUL GHERCESTI, 2020, elaborat de PETROSTAR S.A. Ploiesti;
- Ghid privind inventarul emisiilor atmosferice poluante, publicat de Agentia Europeana de Mediu, editia octombrie 2021;
- EuroLex;
- Google Earth Pro;
- Raport Judetean privind Starea Mediului anul 2023, Agentia pentru Protectia Mediului Dolj;
- Lista Monumentelor Istorice actualizata periodic si publicata in Monitorul Oficial al Romaniei;
- Planul de management actualizat al spatiului hidrografic JIU, 2022-2027, Administratia Nationala „Apele Romane” Administratia Bazinala de Apa JIU;
- <https://land.copernicus.eu/en/map-viewer>;
- www.mmediu.ro;
- www.calitateaer.ro;
- [https://primariaghercesti.ro](http://primariaghercesti.ro)