

دانشگاه صنعتی شاهرود



دانشکده مهندسی معدن و ژئوفیزیک

سمینار کارشناسی ارشد

محدوده های زغالخیز ایران و نگرشی

برروشهای استخراج و بررسی امکانپذیری

مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ ایران

استاد راهنما

دکتر علی مراد زاده

تهیه:

محمد دوست فاطمه

زمستان ۸۱

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



تقدیم به :

تقدیم به روح پرفتوح حضرت امام خمینی (ره)
وشهدای انقلاب و شهدای جنگ تحمیلی و
تقدیم به :

پدر و مادرم

دو وجود نازنینی که بعد از خدا، یگانه‌های روی زمین هستند.

پدر و مادر همسرم

که همیشه از محبت‌ها و دعا‌های پاکشان بهره‌مند بوده‌ام.

و

همسرم

که با تمام وجود در سختی‌ها کنارم بود و برای لطف‌های مرا تنها نگذاشت.

فهرست مطالب

۱	فصل اول : زغالسنگ (معرفی و کاربرد)
۲	۱-۱- مقدمه
۲	۲-۱- انرژی و زغالسنگ
۵	۳-۱- مصارف زغالسنگ
۶	۴-۱- زمین شناسی رسوبات زغالدار ایران و جهان
۷	۵-۱- ذخایر زغالسنگ دنیا
۸	۶-۱- طبقه بندی زغالسنگ ها از نظر کانی شناسی و کاربردها
۱۱	۷-۱- اجزاء تشکیل دهنده زغالسنگ
۱۲	۸-۱- منشاء زغالسنگ
۱۸	۹-۱- پیدایش و سن
۱۹	فصل دوم : آشنایی با زغالسنگ و مناطق زغالدار ایران
۲۰	۱-۲- مقدمه
۲۰	۲-۲- نظری اجمالی به نواحی زغالدار ایران
۲۶	۳-۲- محدوده البرز - خراسان
۲۶	۱-۳-۲- ناحیه البرز شرقی
۲۹	۱-۳-۲-۱- معدن پشکلات
۲۹	۲-۳-۲-۱-۲- معدن کلاریز
۳۰	۳-۳-۲-۱-۳- معدن رزمجا
۳۰	۴-۳-۲-۱-۴- معدن ممدویه
۳۰	۵-۳-۲-۱-۵- موقعیت جغرافیایی و خلاصه وضعیت اکتشافی منطقه اولنگ
۳۴	۲-۳-۲- ناحیه البرز مرکزی
۳۸	۳-۳-۲- ناحیه البرز غربی
۳۸	۱-۳-۳-۲- منطقه زغالدار و معدن سنگرود

۴۲	۴-۲- محدوده کرمان نای بند
۴۲	۲-۴-۱- حوضه زغالی کرمان
۵۱	۲-۴-۲- حوضه زغالی طبس
۵۸	۲-۵- روشهای استخراج زغالسنگ در معادن ایران
۵۷	فصل سوم : مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ
۵۸	۳-۱- مقدمه
۶۰	۳-۲- شرایط مکانیزاسیون
۶۲	۳-۳- امکان مکانیزاسیون از نظر مشخصات کانسار
۶۵	۳-۴- تجهیزات مورد نیاز جهت مکانیزاسیون
۶۶	۳-۴-۱- نگهدارنده های قدرتی
۶۹	۳-۴-۱-۱- انواع نگهدارنده های قدرتی
۷۵	۳-۴-۱-۲- انتخاب نگهدای های قدرتی
۷۶	۳-۴-۲- ماشین های زغال کن
۷۷	۳-۴-۲-۱- انواع ماشینهای زغال کن
۷۷	۳-۴-۲-۲- شیررلودر
۸۷	۳-۴-۲-۳- رنده ها
۸۸	۳-۴-۳- ماشینهای حمل زغال
۹۲	۳-۴-۳-۱- انتخاب ناوزنجیری
۹۲	۳-۵- اثرات مکانیزاسیون بر روی سایر کارهای معدنی
۹۳	فصل چهارم : بررسی امکانپذیری مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ ایران
۹۴	۴-۱- مقدمه
۹۵	۴-۲- اهمیت و اثرات مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ ایران

۹۸	۳-۴- بررسی شرایط طبیعی جهت مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ ایران
۱۰۲	۴-۴- قابلیت مکانیزاسیون لایه d2 معدن بزرگ پابدانا
۱۰۴	۴-۴-۱- طراحی سیستم استخراج بلوک E از لایه d2
۱۰۶	۴-۴-۲- بررسی اقتصادی مکانیزاسیون لایه d2
۱۰۷	۵-۴- بررسی امکان پذیری مکانیزاسیون در معادن اولیه شماره ۳ و ۲ ناحیه زغالدار پروده طیس
۱۰۹	۴-۵-۱- مشخصات کلی کنسار و ذخایر معدن اولیه شماره ۲
۱۱۶	۴-۵-۲- طرح کلی معدن و عملیات استخراج در حالات مختلف
۱۳۰	۴-۵-۳- قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در حالات مختلف
۱۳۸	۴-۵-۴- مقایسه فنی و اقتصادی بین حالات مختلف و نتیجه گیری
۱۴۵	نتیجه گیری و پیشنهادات
۱۴۸	فهرست منابع و مواخذ

۱-۱- منابع

زغالسنگ یکی از منابع مهم انرژی دنیا و اولین سوخت فسیلی می باشد که توسط بشر بعنوان منبع اصلی انرژی مورد استفاده قرار گرفت. مشخص نیست چه وقت و در کجا زغالسنگ برای اولین بار مورد استفاده واقع شد. شواهد تاریخی حاکی از استفاده زغالسنگ در قرن های قبل از میلاد می باشد. مردم شمال شرق انگلستان بیش از ۹۰۰ سال پیش از زغالسنگ استفاده های زیادی می کردند. زغالسنگ در ابتدا برای پخت و پز و گرما بکار برده می شد تا اینکه برای اولین بار در سال ۱۶۲۱ از آن در کوره های ذوب آهن استفاده شد. با پیدایش تکنولوژی تولید کک در سال ۱۷۵۵ و اختراع ماشین بخار در سال ۱۷۶۹ بر موارد استعمال و مصرف زغالسنگ بطور قابل ملاحظه ای افزوده شد. در این هنگام بود که در حقیقت استفاده از زغالسنگ بعنوان سوخت صنعتی آغاز گردید. [۲]

لذا در این فصل سعی شده تا با ارائه مطالبی هرچند مختصر به منشاء زغالسنگ و شرایط تشکیل آن و همچنین اطلاعات کانی شناسی این ماده پرداخته شود و در نهایت به ذخایر زغالسنگ جهان و مصارف این محصول خدادادی اشاره ای شود.

۱-۲- انرژی و زغالسنگ

انرژی بطور عمده از سوخت های فسیلی شامل زغالسنگ، نفت، گاز طبیعی، شیل های نفتی و ماسه سنگ های قیری بدست می آید. همچنین انرژی از سوختن چوب، آب جاری، گرمای زمین، تشعشع خورشید و تلاشی اتمی قابل دسترس است. پیش از جنگ جهانی اول زغالسنگ نه تنها منبع اصلی انرژی در ایالات متحده بلکه در تمام دنیا و در درجه اول در کشورهای صنعتی بوده و سپس با کشف نفت و گاز طبیعی، تهاجم به استخراج این محصولات را آغاز شد که به کاهش در تولید زغالسنگ تا سال ۱۹۶۰ منجر گردید.

نیازهای شتابنده به انرژی، به افزایش دائمی در تولید زغالسنگ منجر گشت که به آهستگی در سالهای میانی دهه ۷۰ با وجود آنکه به دوران «باران انرژی»، موسوم بود افزایش یافت. زغالسنگ کمتر از ۲۵٪ نیاز انرژی فعلی ایالات متحده را تامین می کند.

توسعه منابع زغالی بخصوص در نهشته‌های نزدیک سطح، جایی که معدنکاری روباز می تواند انجام شود، بعلاوه منطقه بندی‌های محیطی در حال افزایش است. زغالسنگ تقریباً می تواند یک منبع فوری انرژی باشد و ذخایر آن به اندازه کافی جهت مصرف صدها سال هستند. زغالسنگ بطور وسیع پراکنده شده و مدتهای مدیدی است به ستون فقرات زندگی صنعتی تبدیل گشته است.

زغالسنگ در عهد باستان شناخته شده بود و در قرن نهم در انگلستان وارد مصارف خانگی شد و تا قرن سیزدهم تجارت زغالسنگ فعال بود. اختراع ماشین بخار در قرن ۱۸، معدنکاری زغالسنگ را تهييج کرد. زمانیکه عصر صنعتی در انگلستان آغاز شد، بتدریج زغالسنگ جایگزین قدرت انسان گردید و سرانجام قدرت مکانیکی بر اوضاع مسلط شد. کشف آنتراسیت که یک سوخت ذوب کننده است باعث شد که انگیزه برای معدنکاری زغالسنگ افزایش یابد. بعداً هنگامی که کک ساخته شد صنعت زغالسنگ به انگیزه بزرگی دست یافت و پیشرفتهای صنعتی عظیمی حاصل گردید. یک انگیزه دیگر برای صنعت زغالسنگ هنگامی بوجود آمد که شهرها شروع به تولید گاز مصنوعی از زغال برای مصارف خانگی و صنعتی کردند. بعداً در مقابل رقابت بین نفت و گاز موقعیت بالای زغالسنگ تنزل نمود.

انرژی علاوه بر کاربرد در زندگی روزمره، لازمه پیشرفت صنعتی است. به عنوان نمونه ایجاد حرارت عامل مهمی در تولید و شکل دهی بسیاری از محصولات، بخصوص مواد اولیه ساختمانی و ترابری

امروزه کشورها بر سر منابع انرژی به رقابت با یکدیگر برخاسته‌اند و به نظر می‌رسد در آینده نزدیک با افزایش جمعیت جهان و پیشرفت تکنولوژی که افزایش مصرف را طلب می‌کند، ابعاد سیاسی مسأله انرژی، گسترده‌تر از پیش شود.

بر اساس آمار ارائه شده نشریه «انستیتو جهانی زغالسنگ»، ۲۷٪ انرژی اولیه جهان به زغالسنگ مربوط می‌شود که ۳۶٪ تولید برق جهان از مصرف این ماده معدنی تامین می‌شود. سهم نفت بصورت انرژی اولیه ۴۰٪ است که ۹٪ تولیدات برق دنیا از آن تامین می‌گردد. گاز و انرژی هسته ای و انرژی آبی به ترتیب ۲۳٪، ۱۷٪ و ۳٪ انرژی اولیه جهان را تامین می‌کنند که به ترتیب ۱۶٪، ۱۷٪ و ۲۲٪ برق دنیا از این منابع انرژی است. جدولهای (۱-۱) و (۱-۲) به ترتیب مصرف انرژی و تولید آنرا در سال ۱۹۹۶ میلادی نشان می‌دهند. در این جدولها هر تن نفت خام معادل ۰/۶۵۴۳ تن زغالسنگ با ارزش حرارتی ۷۰۰۰ کیلو کالری، ۱۲۰۱ متر مکعب گاز طبیعی و ۱/۴۱۹ کیلووات برق است. [۲]

جدول (۱-۱) مصرف انرژی اولیه تجاری به تفکیک مناطق مختلف در سال ۱۹۹۶ (معادل میلیون تن نفت خام) [۱]

منطقه	نفت	گاز طبیعی	زغالسنگ	انرژی هسته ای	برق آبی	جمع
آمریکای شمالی	۹۸۶.۳	۶۶۳.۷	۵۴۴.۳	۲۰۱.۱	۶۱.۶	۲۴۶۴.۹
آمریکای مرکزی و جنوبی	۲۰۳.۷	۷۵.۵	۱۸.۳	۲.۵	۴۱.۵	۳۴۱.۴
اروپا	۷۴۰.۱	۳۷۶.۴	۳۸۰.۱	۲۴۲.۳	۴۵.۷	۱۷۸۴.۳
شوروی سابق	۱۹۶.۵	۴۱۳.۶	۱۸۰.۹	۵۲.۷	۱۹.۳	۹۲۳.۲
خاورمیانه	۱۹۷.۳	۱۳۲.۶	۵.۹		۲	۳۳۷.۸
آفریقا	۱۱۰.۳	۴۳.۱	۸۹.۷	۳.۲	۶.۲	۲۵۲.۴
آسیا و اقیانوسیه	۸۱۵.۴	۲۱۱	۱۰۳۷.۴	۱۱۱.۵	۴۲.۷	۳۲۸۷.۸
کل جهان	۳۳۱۹.۶	۱۹۷۵.۹	۲۲۵۶.۶	۶۲۱.۳	۲۱۹	۸۳۹۲.۴

ارقام مصرف و تولید انرژی برق آبی و هسته ای معادل مصرف آنها در نظر گرفته شده است.

علامت (.) نشانه اعشار است.

جدول (۱-۲) تولید انرژی اولیه تجاری به تفکیک مناطق مختلف در سال ۱۹۹۶ | ۱۱

منطقه	نفت	گاز طبیعی	زغالسنگ	انرژی هسته ای	برق آبی	جمع
آمریکای شمالی	۶۶۰.۷	۶۵۸	۶۱۱.۷	۲۰۹.۱	۶۱.۶	۲۲۰۱.۱
آمریکای مرکزی و جنوبی	۳۱۳.۹	۷۵.۷	۲۷.۱	۲.۵	۴۱.۵	۲۶۰.۷
اروپا	۳۲۸.۱	۲۵۰.۸	۲۹۲.۶	۲۴۲.۳	۴۵.۷	۱۱۵۹.۵
شوروی سابق	۳۵۲.۶	۶۰۲.۱	۱۹۱.۴	۵۲.۷	۱۹.۳	۱۲۸۱.۱
خاورمیانه	۹۹۵.۳	۱۳۹.۵	۱.۳۰	-	۲	۱۱۳۸.۱
آفریقا	۳۵۹.۶	۸۲.۲	۱۱۴.۵	۳.۲	۶.۲	۵۶۵.۷۳
آسیا و اقیانوسیه	۳۶۳.۵	۲۰۴.۷	۱۰۲۵.۵	۱۱۱.۵	۴۲.۷	۱۷۴۷.۹
کل جهان	۳۳۷۳.۷	۲۰۱۳	۲۲۶۴.۱	۶۲۱.۳	۲۱۹	۸۴۹۱.۱

ارقام مصرف و تولید انرژی برق آبی و هسته ای معادل مصرف آنها در نظر گرفته شده است.

علامت (-) نشانه اعشار است.

۱-۳- مصارف زغالسنگ

امروزه زغالسنگ را می‌توان در صنایع مختلف استفاده نمود. در زیر به کاربردهای زغال اشاره شده است:

۱- تولید بخار در نیروگاههای برق

۲- صنایع فولاد سازی

۳- تبدیل به گاز به منظور استفاده در شبکه گاز شهری

۴- تبدیل به سوخت مایع یا ماده اولیه صنایع شیمیایی آلی

۵- تهیه مواد شیمیایی

۶- تولید قه‌ران و مواد مشابه برای تهیه کود شیمیایی

۷- تولید زغالسنگ فعال به عنوان جذب کننده Absorber

۸- تولید کربن خالص جهت تهیه گرافیت و الماس مصنوعی و بسیاری از مصارف دیگر [۱۲]

۱-۲- زمین شناسی رسوبات زغالدار ایران و جهان

مهمترین کاربرد بررسی و تعیین حدود زمین شناسی رسوبات ایران و جهان، مطالعه جغرافیا و آب و هوای دوران گذشته است. با مطالعه اوضاع جوی و جغرافیایی گذشته جهان، یکی از دوره‌های دوران اول زمین شناسی (در حدود ۴۰۰ میلیون سال قبل) را دارای شرایط مناسب برای پیدایش زغالسنگ می‌بینیم که این دوره را به عنوان کربونیفر یا دروه زغال نامگذاری کرده‌اند.

با توجه به اینکه قبل از این دوره آثار رشد گیاهی مشاهده نشده است، می‌توان گفت که تمام زغالهای دنیا مربوط به همین دوره یا دوره‌های بعدی است. طبق آمار موجود ۸۰ درصد از زغالهای مرغوب دنیا مربوط به دوران اول از کربونیفر تا اواخر پرمین است. بعلت نا مساعد بودن شرایط آب و هوایی ایران در دوره کربونیفر رسوبات دوره مذکور در ایران فاقد لایه‌های زغالی است. زغالهای ایران مربوط به دوران بعد از کوهزایی هر سینین که در اواخر دوره پرمین روی داده است، می‌باشد. نتایج بدست آمده نشان می‌دهد که بیش از ۸۰٪ ذخایر زغالسنگ کشف شده یا در حال استخراج ایران مربوط به دوره‌های ژوراسیک و تریاس هستند.

زغالسنگ بصورت لایه‌هایی در لابلای دیگر سنگهای رسوبی قرار گرفته است. ضخامت لایه ای آنها از چند سانتیمتر تا چندین ده متر متغیر است. ضخامت بیشتر زغالسنگ‌های بیتومینوس که تا کنون تشخیص داده شده‌اند کمتر از حدود ۶ متر بوده و اکثرا دارای ضخامت بیش از ۰/۹ تا ۳ متر هستند. اما زغالسنگ‌های لیگنیت و ساب بیتومینوس تا ضخامتهای حدود ۳۰ متر هم استخراج شده‌اند. در هر مجموعه رسوبی زغالدار معمولاً بیش از یک لایه زغالسنگ دیده می‌شود. این مساله بعلت فراهم شدن مکرر محیط مناسب جهت تشکیل زغالسنگ است. [۳]

۱-۵- ذخایر زغالسنگ دنیا

تمام ذخایر زغالسنگ دنیا در عمقی بطور متوسط در حدود ۱۰۰۰ متر قرار دارند که تقریباً مجموع آن ۷۶۰۰ بیلیون تن می‌باشد که ۵۶٪ آن متعلق به شوروی سابق است. تخمین زده می‌شود که تمام منابع زغالسنگ دنیا در حدود ۱۶۸۳۰ بیلیون تن می‌باشد که ایالات متحده ۲۰٪ تمام منابع زغالسنگ تخمینی را در اختیار دارد. واضح است که این منابع بسیار عظیم هستند که تنها ۷٪ آنها قابل معدنکاری روباز هستند و فقط ۳٪ آنها بصره اقتصادی و قابل دستیابی می‌باشند. تکنولوژی، بعلاوه ارزش در حال رشد زغالسنگ در طی بحران انرژی فعلی و بحران انرژی حتمی آینده، بی‌شک این درصد را بالا خواهد برد.

جدول (۱-۳) ذخایر زغالسنگ دنیا [۱]

نام کشور	بیلیون تن	درصد
اتحاد جماهلی شوروی سابق	۴۳۱۰	۵۶
ایالات متحده آمریکا	۱۴۰۶	۲۰
آسیا بدون شوروی سابق	۶۸۱	۹
کانادا و مکزیک	۶۰۱	۸
اروپای غربی	۳۷۷	۵
افریقا	۱۰۹	۱.۵
استرالیا و اقیانوسیه	۵۹	-
آمریکای جنوبی مرکزی	۱۴	-

اعداد بر حسب بیلیون تن

جدول (۱-۴) تقسیم بندی منابع زغالی جهان نسبت به قاره‌ها [۱]

نام قاره	منابع شخصی	منابع فرضی	تمام منابع تخمینی
آسیا	۷۰۰۰	۴۰۰۰	۱۱۰۰۰
آمریکای شمالی	۱۷۲۰	۲۸۸۰	۴۶۰۰
اروپا	۶۲۰	۲۱۰	۸۳۰
آفریقا	۸۰	۱۶۰	۲۴۰
اقیانوسیه	۶۰	۷۰	۱۳۰
آمریکای جنوبی و مرکزی	۲۰	۱۰	۳۰
مجموع	۹۵۰۰	۷۳۳۰	۱۶۸۳۰

اعداد بر حسب بیلیون تن

۱-۶- طبقه بندی زغالسنگ‌ها از نظر کانی شناسی و کاربردهای عادی

۱- ویتترین (Vitrian) آنتراکسیلوس (Anthraxylos): نوعی از زغال است با نوارهای

نازک و روشن و ظاهر شیشه ای و شکست صدفی. دارای ساخت چوبی که با چشم غیر مسلح قابل رویت نیست. درخشش آن شبیه زغالسنگ قیمتی ابریشم نما (Jet) است که بسته به میزان خلوص زغالسنگ، درخشش آن تغییر می‌کند؛ بهترین نوع جهت کک‌سازی می‌باشد.

۲- دورین (Durain): زغالسنگی است تیره، فاقد جلا و دارای ظاهری مات و خاکی سخت،

سیاه‌رنگ تا خاکستری سربی دارای پوسته‌های مویی‌هاگها است. نسبت به ویتترین با حالت سم‌سازی کمتری در آب تشکیل می‌شود.

۳- آتری تس (Attritus): نوعی از زغالسنگ دارای باقیمانده گیاهی ساییده شده یا بسیار ریز

است که از محصولات گیاهان مقاوم‌تر بوجود آمده است.

۴- کلارین (Clarain): زغالسنگی است با رنگ روشن و جلای ابریشمی دارای نوارهای

نازک، که عمدتاً از آتریتس شفاف بوجود می‌آید.

۵- فوسین (Fusain): زغال چوب معدنی با مادر زغالسنگ چوب کربنی شده (Carbonise)

است و مقدار خاکستر آن زیاد می‌باشد. گمان می‌رود که از چوب سوخته شده بدست می‌آید ولی

خلاف این تصور ثابت شده است. از نظر درجه خلوص و نوع طبقه بندی زغالسنگ در کاربردهای

عادی، زغالسنگها به چهار گروه اصلی تقسیم می‌شوند:

۱- آنتراسیت Anthracite یا زغالسنگ سخت

۲- بیتومینه Bituminous یا زغالسنگ نرم

۳- لیگنیت Lignite یک زغالسنگ قهوه ای

۴- کانل Cannel یک نوع مخصوص است

انواع ۱ و ۲ و ۳ خود به دسته‌هایی تقسیم می‌گردند. از پایین دسته تا بالا زغالسنگهای لیگنیت، ساب

بیتومینه، بیتومینه، سوپر بیتومینه، نیمه آنتراسیت، آنتراسیت قرار دارند. نوع زغالسنگ نارس در زیر لیگنیت و

گرافیک بالای آنتراسیت قرار می‌گیرند.

زغالسنگ نارس پیت Peat: هرچند که یک سوخت است ولی زغالسنگ نمی‌باشد. تجمعی از ماده

نباتی (گیاهی) است که بطور جزئی تجزیه شده و نشان دهنده اولین مرحله تشکیل همه زغالسنگها

می‌باشد.

لیگنیت: مرحله دوم تشکیل زغالسنگ را نشان می‌دهد. رنگ آن سیاه مایل به قهوه ای است و از

تجزیه ماده چوبی که در نباتات تجزیه و خیسانده و لایه گذاری شده، بدست می‌آید.

این نوع زغالسنگ نواری و باند باند است و بخاطر مقدار رطوبت زیادش، بعد از خشک شدن در هوا، ضعیف و متلاشی می‌شود. به خودی خود محترق می‌شود و ارزش گرمایی پایینی دارد. این زغالسنگ به صورت سوخته‌های محلی و جهت ساختن گازهای مولد بصورت پودر جهت ایجاد گرما و بالا بردن بخار بکار می‌رود.

ساب بیتومینه: اغلب مشکل است این زغالسنگ میانی را از زغالسنگ بیتومینه تشخیص داد. زغال ساب بیتومینه دارای رنگ تیره سیاه مومی است. مقدار اندکی ماده چوبی نواری شکل را در خود دارد و موازی با امتداد لایه گذاری جدا می‌گردد. مانند زغالسنگ بیتومینه کلیواژ ستونی ندارد و برخی از آن در قسمت‌های برونزا تجزیه می‌گردد.

بیتومینه: بطرز خوبی بندبند، شکننده، نواری، تیره و متراکم است. بصورت قطعات مکعبی و هرمی شکسته می‌شود. در درون‌ها در تماس با هوا تجزیه نمی‌گردد و ماده نباتی آن معمولا برای چشم قابل رویت نیست. در این نوع زغال نوارهای تیره و روشن لایه‌های ابریشمی و نرم، مشهود هستند. به آسانی شعله‌ور می‌شوند و همراه با یک شعله دودی زرد می‌سوزد. از رطوبت کم، ماده فرار متوسط، مقدار «کربن ثابت» زیاد و ارزش گرمایی زیاد برخوردار است. پرمصرف‌ترین و مطلوب‌ترین زغالسنگ در دنیا است و جهت ایجاد بخار، گرما، گاز و جهت کک سازی بکار می‌رود.

کانل: نوع مخصوصی از زغالسنگ بیتومینه با شکست صدفی بدون جلا و پاکیزه است و نواری نیست. بعد از تماس آن با انگشت روی انگشت ذرات زغالسنگ باقی نمی‌ماند و انگشت را آلوده نمی‌کند. از هاگها و گرده‌های باد آورده بوجود می‌آید که با شعله بلند می‌سوزد و برای استفاده در بخاری‌های منزل مناسب است.

آنتراسیت: زغالسنگی سخت، سیاه آبریشمی با جلای زیاد، شکننده و دارای شکست صدفی است. به آهستگی شعله ور می‌شود و بی‌دود است و با یک شعله کوتاه و آبی رنگ می‌سوزد که مقدار اندکی گوگرد دارد. ارزش گرمایی آن بالا است. کاربرد آن به احتراق محدود می‌گردد و قبلاً بطور وسیعی جهت ایجاد گرما در منازل بکار می‌رفت. در حال حاضر برخی از انواع آن همراه با زغالسنگ کک ساز مخلوط می‌گردند و برخی دیگر جهت تولید کربن بکار می‌رود. آنتراسیت خود به چندین دسته تقسیم می‌گردند.

۷-۱- اجزاء تشکیل دهنده زغالسنگ

الف: اجزاء شیمیایی: از نظر شیمیایی زغالسنگ‌ها از قسمت‌های گوناگونی از کربن، هیدروژن، اکسیژن، نیتروژن و ناخالصی‌ها بوجود می‌آیند. از لیگنیت تا آنتراسیت مقدار آب اکسیژن و هیدروژن خیلی کم و مقدار کربن زیاد می‌شود. این کربن بصورت «کربن ثابت» همراه با مواد فرار ظاهر می‌گردد. نسبت این دو عامل بهم یک ویژگی مهم برای زغالسنگ است که به «سرعت سوخت» موسوم است.

$$\text{مقدر مواد فرار} / \text{مقدار کربن ثابت} = \text{سرعت سوخت}$$

«سرعت سوخت» عمده ترین عامل جهت تعیین درجه خلوص در زغالسنگ است. ماده فرار، ماده ای است که بصورت گاز می‌سوزد و به راحتی ایجاد شعله کرده، ولی شعله دودی بسیار بلند و با کیفیتی ناچیز تولید می‌کند. مقدار «کربن ثابت»، منبع پر دوام و سخت گرما است که یک شعله بی دود کوتاه و داغ ایجاد می‌کند. سرعت سوخت در آنتراسیت بالا و در لیگنیت پایین است.

۱- گوگرد: یک ناخالصی مضر است که معمولاً در بیشتر زغالسنگها بصورت مارکاسیت یا پیریت

ظاهر می‌گردد. زغالسنگی که دارای بیش از ۱،۵٪ گوگرد باشد، قادر به کک سازی نخواهد بود. محیط

مقدار کمتر از ۱٪ گوگرد را تحمل می‌کند و بایستی مقدار SO₂ موجود در زغالسنگ کاسته شود.

۲- خاکستر : ماده غیر قابل احتراق و باقیمانده در زغالسنگ است که از سیلت، رس، سیلیس یا دیگر مواد موجود حاصل می‌شود. هرچه مقدار خاکستر کم باشد کیفیت زغالسنگ بالاتر خواهد بود. مقدار بسیار زیاد خاکستر ممکن است یک زغالسنگ با درجه خلوص بالا را در کیفیت پایین قرار دهد. مقدار بسیار بسیار زیاد آهن در خاکستر پوسته‌های آهنی مزاحم و ناخواسته ایجاد می‌کند. اجراء تشکیل دهنده دیگری نیز در زغالسنگ وجود دارند که مقدار آنها اندک است. به هر حال عملاً در « تجزیه تقریبی » که ارزش گرمایی زغالسنگ بر حسب U.T.B (واحدهای حرارتی بریتانیایی) بیان می‌گردد، فقط اجزای اصلی که توضیح داده شد، تعیین می‌گردند.

ب: اجزاء تشکیل دهنده فیزیکی : زغالسنگهای نواری از ماده نباتی درست شده‌اند که بطور جزئی

خیسانده و تجزیه گردیده‌اند. بخصوص گیاهان آوندی زمینی که قسمت‌های زیر در آنها تشکیل شده‌اند :

- | | | | | |
|------------|------------|--------------|--------------|---------------|
| ۱- سلولز | ۲- لیگنوز | ۳- پرتوپلاسم | ۴- کیوتین | ۵- رزین |
| ۶ پتوزانها | ۷- سمقها | ۸- مومها | ۹- نشاسته‌ها | ۱۰- رنگینه‌ها |
| روغن‌ها | ۱۲ چربی‌ها | | | |

رزین‌ها و مومها در اغلب زغالسنگها وجود دارند. [۱]

۱-۸- منشاء زغالسنگ

از سال ۱۸۲۵ این موضوع که زغالسنگها منشاء گیاه یا نباتی دارند پذیرفته شده است ولی صورتهای گوناگون از این نظریه وجود دارد. یعنی بصورت تجمع در دریاهاى خزه دار، بصورت باقیمانده‌های حمل شده، رسوبگذاری دریاهاى آب شیرین یا شور، رسوبگذاری در دریاچه‌های کوچک و رشد گیاهان در محلتهای پیدایش زغالسنگ.

امروزه عقیده بر این است که زغالسنگ‌های معمولی منشأ گیاهی و غیر دریایی دارند. همچنین زغالسنگ‌های نواری معمولی در هر جا تشکیل شده‌اند، تفاوت اندکی در این نظریه وجود دارد. آیا اینکه انواع مختلف زغالسنگ دارای منشأ نحوه‌های مختلف رشد گیاهی یا دارای منشأ درجه‌های مختلف دگرسانی هستند، منشأ درجه‌های مختلف دگرسانی در آمریکا بنظریه ممتاز تبدیل گشته است. این نظریه درجات خلوص زغالسنگ مربوط به درجات مختلف چین خوردگی و دگرگونی را مشخص می‌کند. [۱]

مفهوم نظریه فعلی این است که تمام زغالسنگ‌ها در مرداب ساخته شده و وارد یک مرحله ناریسی و خامی شده‌اند. زغالسنگ‌ها در جایی یافت شده‌اند که حالا تشکیل نمی‌شوند، مثل اسپیدزین برگن Spitzbergen در گرینلند و نواحی قطبی Antractica که بی شک نتیجه اشتقاق قاره ای هستند که به علت آن اسپیدزین برگن و آنتراکتیکا از آب و هوای گرمتر جایی که مرداب وجود داشته به موقعیت‌های سردتر فعلی تغییر مکان یافته‌اند.

۱- تجزیه: تغییر باقیمانده‌های گیاهی به زغالسنگ با عمل بیوشیمیایی باعث اکسیداسیون جزئی و با محافظت این مواد از اکسیداسیون بیشتر و از فرآیندهای دیناموشیمیایی بعدی همراه است. نوع زغالسنگ به محیط، نوع گیاهان و ماهیت و تداوم عمل باکتریایی بستگی دارد و درجه خلوص زغالسنگ به درجه دگرگونی بستگی دارد.

۲- مواد منشأ: مطالعه میکروسکوپی نشان می‌دهد که ماده خام زغالسنگ‌های نواری، گیاهان مردابی آونددار هستند. البته نه مانند گیاهانی که در مردابها دارای پیت (زغالسنگ نارس) در حال حاضر رشد می‌یابند. متجاوز از ۳۰۰۰ گونه گیاهی مربوط به لایه ای زغالی کربونیفر شناسایی شده‌اند.

ریشه‌ها و کنده‌های درختان پیدا شده در زیر لایه ای رسی که خود زیر لایه‌های زغالی واقع شده‌اند، رشد و تجمع مناسب گیاهی را تصدیق می‌نماید. هیچکدام از گیاهان پیدا شده از گونه‌های موجود در آب شور نیستند.

۳- محلها و شرایط تجمع: توزیع گسترده رگه‌های منفرد زغالسنگ به تجمع مردابی در محل‌های زیر

اشاره می‌کند:

در دلتاهای پهن و نواحی سطح ساحلی، در مناطق قاره ای فرو رفته در زیر سطح مینا، در زمین‌های کم ارتفاع تشتک‌های وسیع میانی که تقریباً با سطح مینا هم ارتفاع شده‌اند و در جاهایی که آبهای کم عمق در سرتاسر سال وجود دارند. بیشتر زغالسنگ‌ها در کنار شیل‌های کربن دار رسوبات ته دریا قرار می‌گیرند. زمین‌های اضراف ضرورتاً باید کم ارتفاع باشند و گرنه حرکت رو به پایین سیل‌ها بیش از حد زیاد خواهد بود. مردابهای آب شیرین لازم برای رشد گونه‌های گیاهی یافت شده از زغالسنگ ممکن است توسط یک مانع شنی یا حصار گیاهی از دریا جدا گردند که معمولاً لایه ای دریایی جانشین آنها می‌شوند یا بطور ناهماهنگ روی زغالسنگ قرار می‌گیرند و یک خط ساحلی فرورفته بهترین شرایط تجمع را فراهم می‌آورد. میدان‌های زغالسنگ چرخه‌های رسوبگذاری را نشان می‌دهد که این چرخه‌ها یکنواخت نیستند. مقدار تجمع به وضعیت گیاهی و آب و هوایی بستگی دارد و تخمین زده شده است که ۱۲۵ تا ۱۵۰ سال طول می‌کشد تا مواد کافی به‌اندازه یک فوت زغالسنگ بیتومینه تجمع حاصل کند به طوری که برای تجمع یک فوت آنتراست ۱۷۵ تا ۲۰۰ سال طول می‌کشد.

۴- آب و هوا: شرایط آب و هوایی مطلوب جهت تجمع زغالسنگ، درجه حرارت ملایم تا گرمسیری همراه با بارندگی سنگین یا منظم و با توزیع خوب است به طوری که در سرتاسر سال سرمازدگی های شدید در کار نیست و در عین حال آب و هوا گاهگاهی خشک است.

به علت اینکه بعضی از گیاهان در ساقه ها و ریشه هایشان محفظه های آب دارند، گیاهان پرپشت با رشد زیاد نیز دلیل بر توزیع خوب بارندگی هستند. حلقه های رشد در کربونیفر فقیر هستند و بیانگر نوع آب و هوای نافصلی هستند. احتمالا این نوع آب و هوا شبیه به آب و هوای کالیفورنیا یا فلوریدا است.

هنگامی که یک درخت قطع می گردد و روی زمین خشک می افتد، فاسد می گردد و به ترکیبات پیچیده H_2O ، CO_2 تبدیل می شوند، که مقدار زیادی به آب و هوا (اتمسفر) بر می گردد و زغال، تجمع حاصل نمی کند. بهر حال هنگامی که یک گیاه در داخل آب یا محیط احیاء کننده می افتد یک فساد مشابه رخ می دهد که بسیار انجام می شود. گام ضروری این است که قبل از اینکه تجزیه کامل صورت بگیرد، فساد متوقف گردد، بطوری که بقایای گیاهی بتوانند زغالسنگ ایجاد کنند. اینکار توسط یک محیط احیاء کننده و فاقد اکسیژن انجام می پذیرد که از فساد بیش از حد زیاد بافت های گیاهی جلوگیری می کند و راه را برای حفاظت و تجمع زغال هموار می نماید.

۱- **تغییرات بیوشیمیایی**: این تغییرات، اکسیژن و هیدروژن آزاد کرده و مقدار کربن را زیادتر می کند. باکتری ها روی سطح، بسیار فعال هستند و در ابتدا به اجزایی حمله می کنند که به راحتی تجزیه می گردند، مانند پرتوپلاسم، سلولز و نشاسته. مواد مقاوم مثل مومها و رزین کیوتین همراه با خرده های چوب به ته مردابها فرو می روند جایی که حالت سمی فساد بیش از حد را آهسته یا متوقف می سازد و باعث تجمع گیاه خاک (هوموس) می گردد. نوع باکتری ها و تداوم عمل آنها بطور وسیعی مشخص می سازد که چه نوع ترکیباتی در گیاه خاک قرار دارند.

ممکن است حمده‌های باکتریایی عناصر معینی را از چوب خارج سازد طوری که بنظر برسد چوب جویده شده است. اجزاء تجزیه نشده بصورت یک توده لزج در می‌آید که حالت خمیری شکل بهتری بخود می‌گیرند و سرانجام انیاف یکدست و سرتاسری تشکیل می‌دهند.

تحت شرایط عادی، ذخیره آبی و نداشتن تلاطم سطحی همه مواد بجز مواد کم دوام، سالم باقی می‌مانند. بهر حال بارانهای سنگین، آب را اکسیژن دار می‌کنند و حالت سمی را کاهش می‌دهند و موجب فساد بیشتر می‌گردند. بعلت آنکه در طغیان آب، حالت سمی کاهش می‌یابد و مواد را آب می‌برد، طغیان آب، نامطلوب تلقی می‌گردد. در یک فصل خشک مقدار آب پایین خواهد آمد. و ممکن است ریزه‌های مواد در تماس با هوا جایی که عمل فساد انجام می‌گیرد از بین بروند. بدین ترتیب سطح آب نقش مهمی را بازی می‌کند به طوری که سطح آب پایدار موجب پدید آمدن زغالسنگ « ویتیرین » می‌گردد.

رقیق بودن آب، لایه‌های نازک مواد کیوتین دار درست می‌کنند. مواد آب رفته یا آب ساییده، زغالسنگ « دوریرین » ایجاد می‌کند. تجمع خرده‌های این مواد، موجب پدید آمدن پیت (زغالسنگ نارس) در مردابها می‌گردد که مرحله اولیه تولید زغالسنگ است.

۶- کربونیزاسیون و دگرگونی تصاعدی : تغییر تصاعدی « از پیت به آنتراسیت » همراه با

تغییرات شیمیایی، فیزیکی و نوری است. تصور می‌شود پس از مرحله پیت، باکتری‌ها نقش اندکی را بازی می‌کنند و بسیاری از تغییرات شیمیایی بر اثر فشار و افزایش جزئی درجه حرارت بوجود می‌آیند که از نهشته شدن رسوبات نتیجه می‌شود. در پیت، اکسیژن تا حدود ۱۰٪ کاهش می‌یابد. مقداری CO_2 ، $CH_4.H_2O$ نیز از دست داده می‌شود. تغییرات اصلی بر اثر دگرگونی تصاعدی به قرار زیر است :

الف: تغییرات فیزیکی:

- ۱- متراکم شدن، خشک شدن، مقاوم شدن، سنگ شدن
- ۲- اتصال، شکاف (کلیواژ)، و تورق (شیستوزیته)
- ۳- بازسازی ساختمان ۴- تغییرات نوری ۵- از دست دادن آب و تبدیل به آنتراسیت
- ۶- تغییر رنگ قهوه ای تا سیاه ۷- افزایش چگالی ۸- تغییرات جلا
- ۹- تغییرات شکست: از لایه بندی تا کلیواژ تا سطح شکست صدفی

ب: تغییرات شیمیایی

- ۱- از دست دادن کلی آب و تبدیل به آنتراسیت ۲- از دست دادن کلی اکسیژن و رسیدن به Eh پایین تر
- ۳- حفظ هیدروژن و رسیدن به مرحله گرافیت ۴- افزایش تصاعدی آلمینها Ulmins
- ۵- کاهش تصاعدی بیتومینها ۶- توسعه هیدروکربونها سنگین
- ۷- کاهش وسیع هیدروژن در آنتراسیت ۸- مقاومت زیاد در مقابل مواد حل شده
- ۹- مقاومت زیاد در مقابل اکسیژن ۱۰- مقاومت زیاد در مقابل گرما

نتیجه این تغییرات، ایجاد زغالسنگ ممتاز و دارای درجه خلوص بالاتر است که قبلاً شرح داده شد. ترکیبات گیاهی مشابه مانند آنچه که در پیت وجود دارد در زغالسنگ‌های با درجه خلوص بالاتر مشاهده می‌گردد. تغییر در درجه خلوص زغالسنگ کاملاً در نتیجه فشار و زمان است. هرچه زغالسنگ‌ها قدیمی‌تر باشند به انواع مدفون در اعماق شباهت بیشتر خواهند داشت که موجب می‌شوند فشار زیاد گردد و دگرگونی شتاب بگیرد. هرچه لایه‌های در بر گیرنده نامناسب‌تر باشند، دگرگونی زغالسنگ در بر گرفته شده وسیع‌تر خواهد بود. در جاهایی که توده‌های آذرین محلی ظاهر می‌گردند کیفیت زغالسنگ حتی تا کک طبیعی بالا می‌رود.

۱-۹- پیدایش و سن

زغالسنگ به صورت یک سنگ رسوبی، شامل لایه‌های متناوب ماسه سنگ، شیل و رس و اغلب با منشاء آب شیرین در اندازه‌های زغال پدید می‌آید. لایه‌ها یا رگه‌های زغال از حیث شکل، عدسی تا پهن هستند، هر چند برخی از آنها بسیار مقاوم هستند. مثلاً رگه «پیتس برگ» Pitts burgh، ۳۸۰۰۰ کیلومتر مربع را دربر می‌گیرد.

رگه‌های زغال عموماً در زیر و روی شیل قرار دارند. رس یا رس آتشی معمولاً در زیر رگه زغال قرار می‌گیرند و ماسه سنگ ممکن است سقف رگه را تشکیل دهد. ضخامت رگه زغال از یک ورقه نازک تا ۳۰ متر متغیر است. رگه‌های زغال حالت‌های ساختاری سنگ‌های رسوبی را نشان می‌دهند. آنها معمولاً دارای جداشدگی^۱، نوارهای نازک شیل یا رس موسوم به «استخوان» یا اسلیت هستند در معدنکاری زغال خالص مزاحمت ایجاد می‌کنند؛ جداشدگیهای ضخیم تر SPLIT نامیده می‌شوند.

زغالسنگ در تمام دوره‌های دونین پیشین PASTDEUONIAN بوجود می‌آید. کربنیفر، بخاطر داشتن مقادیر عظیم زغالسنگ به این اسم (کربنیفر) رسیده است. زغالسنگ‌های پرمین گسترش کمتری دارند اما در چین، روسیه، هندوستان، آفرقای جنوبی، استرالیا و شاید کانزاس یافت می‌شوند.

تریاس: شامل زغالسنگ‌های در استرالیا اروپای مرکزی و آسیای شرقی می‌شود و ژوراسیک شامل زغالسنگ‌هایی در آلاسکا، چین، استرالیا، اتریش و ایران زغالسنگ‌های کرتاسه از نظر اهمیت با داشتن لایه‌های وسیعی در غرب آمریکای شمالی و اروپای مرکزی نسبت به زغالسنگ‌های کربنیفر برتری دارند. دوران سوم بیشتر نیگنیت دنیا را در بر می‌گیرند.^[۱]

^۱parting

فصل دوم

آشنایی با زغالسنگ و
مناطق زغالدار ایران

۲-۱- مقدمه

چندین تقسیم بندی در مورد پراکنندگی و گسترش نواحی زغالدار ایران موجود است. اما مهمترین و عمده ترین تقسیم بندی، نوعی است که مربوط به نواحی فعال زغالدار می باشد که طبق این نوع تقسیم بندی، حوضه زغالی ایران به دو ناحیه بزرگ البرز - خراسان و کرمان - نای بند تقسیم می شود. هر کدام از این نواحی، زیر مجموعه هایی دارد که در ادامه فصل به تشریح آنها پرداخته خواهد شد. اساس این نوع تقسیم بندی همانطور که ذکر شد مربوط به فعالیت زغالی در این نواحی شود.

شناخت مناطق و نواحی زغالدار ایران و همچنین بررسی لایه های موجود، چه اکتشاف شده و چه در حال کار، می تواند در ارائه دیدگاهی جهت بررسی امکان پذیری مکانیزاسیون مفید و موثر واقع گردد. لذا در این فصل سعی شده است با دیدی اجمالی، نواحی زغالدار ایران و با دیدی تخصصی تر وضعیت لایه های زغالی ایران مورد بررسی و مطالعه قرار گیرد تا بتوانیم در بحث های آینده که مربوط به مکانیزاسیون و شرایط ایجاد آن در معادن زغالسنگ ایران می باشد، با نظری بازتر به بحث بنشینیم.

بنابراین ذخایر زغالی ایران از لحاظ شرایط آب و هوایی، شرایط زمین شناسی و میزان ذخیره و مورد بررسی قرار گرفته اند که این عوامل در امر مکانیزاسیون معادن زغال نقش اساسی را ایفا می کنند. در ادامه فصل به ذکر کلیاتی از نحوه استخراج در معادن زغالسنگ ایران پرداخته خواهد شد و بر این اساس مقایسه ای بین ایران و کشورهای دیگر صورت می پذیرد.

۲-۲- نظری اجمالی به معادن زغالسنگ و نواحی زغالدار ایران

رسوبات زغالی ایران قسمت وسیعی از شمال و مرکز ایران را در بر گرفته اند. این رسوبات از لایه های متناوب از ماسه سنگ، سیلت استون، آهک، لایه های زغالسنگ و در بعضی از نقاط لایه های آهکی یا ماسه سنگ آهکی ساخته شده اند.

رسوبات زغالدار ایران اکثراً در مزوزوئیک میانی ته نشین شده‌اند. در این زمان بعلت مساعد بودن شرایط اقلیمی در قسمت‌های وسیعی از ایران رسوبات زغال بوجود آمده‌اند. آثاری از زغالسنگ در رسوبات کربونیفری و همچنین رسوبات ترشیاری در شمال غربی ایران پیدا شده‌اند که از وسعت و اهمیت کمی برخوردار است.

بعلت وقوع فرآیندهای پیچیده زمین شناسی که از مزوزوئیک آغاز شد و تا ترشیری ادامه یافت، استان زغالخیز اولیه بدو قلمرو جداگانه تقسیم می‌شود. در نتیجه قسمتی از آن به اعماق رانده شد و از رسوبات جدید پوشیده گردید و عملاً غیر قابل دسترسی می‌باشد و قسمت دیگر به مجاوت سطح آمد. بخش مهم این قسمت بر اثر پدیده‌های فرسایش از بین رفت و تنها جزئی از آن در عمق‌های مناسب باقی ماند و امروزه قابل دسترسی می‌باشد. دو قلمرو اصلی زغالسنگ ایران عبارتند از: البرز در شمال و نای بند کرمان در ایران مرکزی. البته در ناحیه کاشان - اصفهان، مناطق زغالدار کوچکی دیده می‌شود که خارج از این دو قلمرو اصلی بوده و از اهمیت کمتری برخوردار است. در اطراف طبرس نیز زغالسنگ پیدا شده که فعلاً در حال اکتشافات تفضیلی و تجهیز می‌باشد. و نیز در آذربایجان لایه‌های زغالسنگ موجود است که اینها خارج از دو قلمرو اصلی زغالدار ایران می‌باشد. [۶]

زغالسنگ‌های ایران از نظر زمین شناسی مربوط به دوره‌های تریاس بالایی و ژوراسیک زیرین می‌باشند که در البرز به نام سازند شمشک معروف است و در ایران مرکزی آن را سازند هجدک می‌نامند. وسعت مناطق زغالی ایران را می‌توان حدود ۲۰۰۰۰۰ کیلومتر مربع تخمین زد.

نواحی دارای رسوبات زغالدار اکثراً چین خورده و دارای گسل‌های محلی فراوان بوده و تحت تاثیر شکستگی‌های بزرگ، منفصل شده‌اند. بطور کلی زغالسنگ‌های ایران را می‌توان از انواع بیتومینه تا آنتراسیت دانست. با اطلاعاتی که تا کنون از منابع و ذخایر ایران بدست آمده است، فراوانی انواع مختلف زغالسنگ تقریباً در حدود زیر قابل تخمین است:

- انواع گازدار، گازدار چرب و چرب ۵۵٪
- انواع کک شو چرب، کک شو و ککشو لاغر ۳۰٪
- بقیه انواع زغال ۱۵٪

محل قرارگیری این منابع را می‌توان بطور کلی به پنج ناحیه عمده تقسیم نمود. میزان منابع در این

نواحی با تقریب زیاد و قرار زیر تخمین زده می‌شود:

ناحیه I: کرمان نایبند	۳۲۰۰۰ میلیون تن
ناحیه II: البرز	۵۰۰۰ میلیون تن
ناحیه III: خراسان	۷۵۰ میلیون تن
ناحیه IV: کاشان اصفهان	۱۰۰ میلیون تن
ناحیه V: مراغه	۱۵۰ میلیون تن

جمع ۳۸۰۰۰ میلیون تن

معادن اصلی و بزرگ ایران در نواحی I و II قرار گرفته‌اند. هر یک از این نواحی به حوضه‌ها و مناطق

کوچکتری تقسیم می‌شوند. در ناحیه (I) حوضه‌های کرمان، نایبند، مزینو و پرورده (طبس) و در ناحیه (II)

حوضه‌های البرز غربی، البرز مرکزی و البرز شرقی از یکدیگر تفکیک شده‌اند. این تقسیم بندی در شکل

(۱-۲) دیده می‌شوند.

همچنین تقسیم بندی دیگری مناطق زغالی ایران را به سه محدوده کلی (۱) آذربایجان - خراسان (۲)

کرمان (۳) کاشان - اصفهان تقسیم بندی می‌نماید. در این تقسیم بندی که در شکل (۲-۲) آمده است، مناطق

تحت پوشش شرکت زغالسنگ البرز شرقی بطور کامل و تفکیک شده نشان داده شده است. [۵]



I : ناحیه کرمان - نایبند

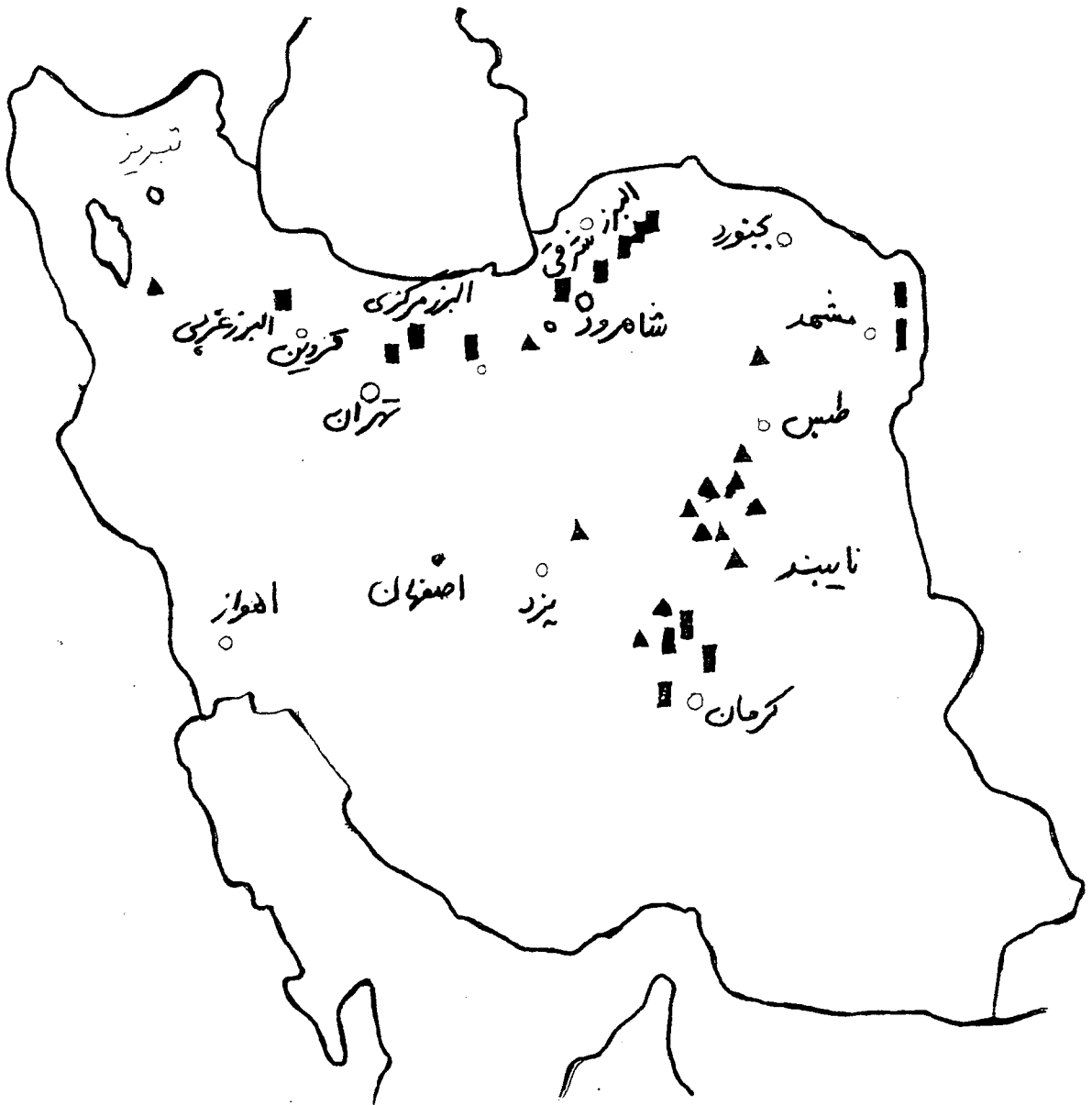
II : ناحیه البرز

III : ناحیه شمال شرق خراسان

IV : ناحیه مراغه (آذربایجان)

V : ناحیه کاشان - اصفهان

شکل (۱-۲) : نقشه موقعیت منابع عمده زغال سنگ در ایران [۶]



■ زغال لشف شده
 ▲ زغال دوحال لشف
 ○ شهرها

شکل ۱-۵: تمرکزهای زغالی ایران

همانطور که گفته شد یکی از تقسیم بندی‌ها برای نواحی زغالخیز ایران تقسیم بندی به دوناحیه بزرگ کرمان - نایبند و البرز - خراسان می‌باشد که معادن زغالسنگ فعال کشور در این نواحی مورد بهره برداری قرار دارند. هر کدام از این نواحی به زیر مجموعه‌هایی تقسیم می‌گردند که در این قسمت به ذکر مختصری از آنها اکتفا می‌کنیم و در بخشهای دیگر به تشریح کامل هر کدام از آنها پرداخته خواهد شد.

۱- محدوده کرمان - نایبند: مطابق شکل این محدوده در مرکز ایران قرار دارد و حوضه‌های زغالی کرمان، و طبس را در بر می‌گیرد:

الف) حوضه زغالی کرمان: این حوضه در ردیف بزرگترین حوضه‌های زغالی ایران است و معادن متعددی در قسمتهای مختلف آن وجود دارد. معدن پابدانا، باب نیزو و هجدک یکی از معادن بزرگ زغال ایران هستند که در این حوضه قرار دارد.

ب) حوضه طبس: از جمله غنی‌ترین کانسارهای زغال ایران است که قرار است ظرف چند سال آینده عملیات استخراج بطور کامل شروع شود. ولی در عین حال قسمتهایی از آن در حال استخراج است و زغالسنگ تولیدی جهت تبدیل به کنستانتره به کارخانه‌های زغالشویی کرمان و شاهرود ارسال می‌گردد.

۲- محدوده البرز - خراسان: نواحی مهم زغال خیز این محدوده را نواحی البرز غربی، مرکزی و شرقی تشکیل می‌دهد:

الف) ناحیه البرز غربی: مهمترین معدن این ناحیه معدن سنگرود است که در ۳۲ کیلومتری شمال شرق لوشان (جاده قزوین - رشت) قرار دارد این معدن در حال استخراج است و قسمتی از زغال مورد نیاز کارخانه ذوب آهن اصفهان را تامین می‌کند.

ب) ناحیه البرز مرکزی: در این ناحیه نیز چندین معدن زغال وجود دارد که مهمترین آنها معدن کارمزد است که بخشی از زغال مصرفی کارخانه ذوب آهن اصفهان را تامین می‌کند.

ج) ناحیه البرز شرقی: در این ناحیه چند حوضه زغالی وجود دارد که مهمترین آنها حوضه شاهرود- دامغان است. بزرگترین معدن این حوضه معدن طزره واقع در ۷۵ کیلومتری شهر شاهرود است. بخشی از این معدن به وسیله تونل و قسمتی از آن توسط تونل مورب گشایش یافته است. [۲]

۲-۳- محدوده زغالدار البرز - خراسان

این محدوده یکی از فعالترین محدوده‌های زغالی ایران بوده که نوع زغال استخراجی در آن بسیار متغیر می‌باشد. نوع زغالسنگ ناحیه البرز شرقی از نوع مرغوب و کم خاکستر و نوع زغالسنگ البرز مرکزی دارای خاکستر بیشتر است. این محدوده دارای ذخیره‌ای در حدود ۶۰۰۰ میلیون تن می‌باشد. نواحی مهم زغالخیز این محدوده شامل نواحی البرز غربی، البرز شرقی و البرز مرکزی تشکیل می‌باشد. در این قسمت به توضیح و تشریح نواحی زغالی و معادن فعال در این محدوده خواهد آمد.

۲-۳-۱- حوضه زغالی البرز شرقی

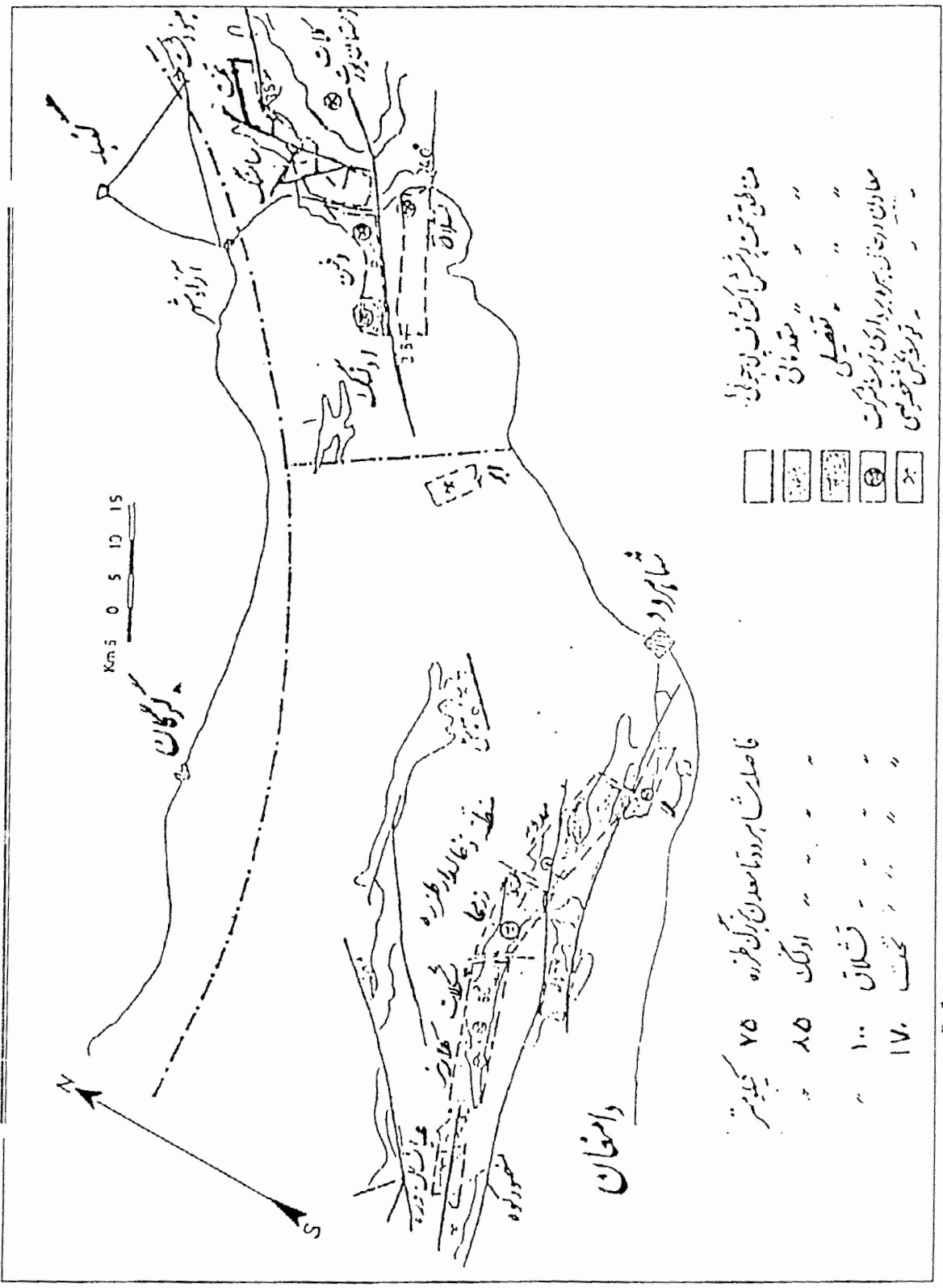
کارهای مقدماتی اکتشافی مناطق شاهرود برای اولین بار در سال ۱۳۴۸ شروع گردید که طی آن منطقه زغالخیز طزره مورد بررسی قرار گرفت. ابتدا مرکز اکتشافی در دامغان مستقر گردید و پس از مدتی به شاهرود منتقل گردید و عملیات اکتشافی تحت نام سازمان منطقه شاهرود - دامغان وابسته به طرح زغال البرز شروع بکار نمود که در خرداد ۱۳۵۱ منطقه شاهرود - دامغان از طرح زغال البرز جدا و بطور مستقل با نام مناطق معدنی و اکتشافی شاهرود و سپس در سال ۱۳۵۶ بنام شرکت زغالسنگ البرز شرقی تغییر نام یافت و عملیات اکتشافی معدنی را ادامه داد که تا کنون نیز ادامه دارد.

معادن زغالسنگ البرز شرقی در رشته کوههای البرز واقع شده که ارتفاع این منطقه از سطح دریا (به استثناء منطقه قشلاق) از ۲۰۰۰ تا ۲۸۰۰ متر متغیر بوده و اکثراً دارای آب و هوای کوهستانی و زمستانهای سرد و تابستانهای ملایم و معتدل بوده و شامل دو منطقه عمده زغالی زیر می باشد:

الف: منطقه ضرره که در بر گیرنده معادن پشکلات، کلاریز، رزمجا و ممدویه می باشد.

ب: منطقه قشلاق و اولنگ.

شکل (۲-۳) نقشه شماتیک مناطق زغالدار شرکت زغالسنگ البرز شرقی را نشان می دهد. در ادامه مختصری به معادن تحت پوشش شرکت زغال البرز شرقی که هم اکنون عملیات استخراج در آنها ادامه دارد اشاره می شود. [۵]



شکل (۲-۳) : نقشه شماتیک مناطق زغالدار شرکت ذغالسنگ البرز شرقی (شاهروود) [۳]

۲-۳-۱-۳- معدن رزمجا

عملیات اکتشافی مرحله اول (مقدماتی) این معدن از سال ۱۳۴۹ شروع و در سال ۱۳۵۳ پایان گرفت. اکتشافات تفصیلی این معدن از سال ۱۳۵۳ شروع و در سال ۱۳۵۹ خاتمه یافت. در حال حاضر استخراج زغالسنگ در آن ادامه دارد.

۲-۳-۱-۴- معدن ممدویه

مطابق شکل (۲-۳) معدن ممدویه در حد واسط رزمجا و معدن دهملا قرار دارد. آب و هوای منطقه کوهستانی و متوسط نزولات بین ۲۰۰ تا ۳۰۰ میلی متر می باشد. فاصله معدن تا جاده اصلی (شاهرود دامغان) حدود ۳۰ کیلومتر می باشد. که حد ۱۵ کیلومتر آن شوسه درجه یک بوده و بقیه که با جاده طزره مشترک است آسفالت درجه یک می باشد.

این معدن در اواسط سال ۱۳۵۰ تحت بررسی های مقدماتی قرار گرفت در اواسط ۱۳۵۱ اولین تونل حفر گردید و در فروردین ۱۳۵۲ به بهره برداری رسید. عملیات آماده سازی در این معدن بعلت اتمام ذخایر به پایان رسیده که بخش گرچه در حال جایگزینی معدن ممدویه می باشد که ذخیره اولیه آن ۱۰۰۰۰۰ تن برآورد گردیده است.

۲-۳-۱-۵- موقعیت جغرافیایی و خلاصه وضعیت اکتشافی منطقه اولنگ

منطقه زغالی اولنگ در فاصله ۷۰ کیلومتری شمال شرقی شاهرود، ۲۰ کیلومتری جاده آسفالت آزادشهر و ۳۱ کیلومتری جنوب و جنوب شرقی رامیان از توابع استان گلستان واقع شده است. شکل (۲-۳) رسوبات زغالدار این ^{منطقه} گه در یال شمالی رشته کوه های البرز قرار گرفته مربوط به تریاس فوقانی و ژوراسیک تحتانی می باشد.

میزان نزولات آسمانی بنحوی است که در سطح منطقه اکثراً باران می‌بارد و در بخش جنوبی نیز مواجه با ریزش برف هستیم. در نتیجه این امر عملاً تاثیر مستقیم روی آبهای جاری و چشمه‌های موجود گذاشته بنحوی که در سرتاسر منطقه رودخانه‌های فعال و چشمه‌های زیاد مشاهده می‌شود.

این منطقه از اوایل سال ۱۳۶۰ مورد شناسایی و اکتشاف قرا گرفت و نتایج بدست آمده از این عملیات نشانگر وجود لایه‌های زغالی قابل استخراج با ضخامت قابل کار (منظور حداقل ضخامت ۴۵ سانتیمتری می‌باشد) و کیفیت مناسب در سطح منطقه، بویژه در بخش رضی و ملج آرام، می‌باشد. با توجه به موقعیت جغرافیای منطقه که در محدوده عملیات البرز شرقی (شاهرود) قرار گرفته، منطقه اولنگ را باید به عنوان یکی از موقعیت‌های خوب این شرکت از نظر تامین زغالسنگ محسوب نمود.

در جدول (۱-۲) میزان ذخیره موجود در منطقه و نوع زغال و همچنین مرحله عمیات و در جدول (۲-۲)

(۲) مشخصات لایه‌های زغالی منطقه آورده شده است.

جدول (۱-۲): نوع ذخایر زغالسنگ البرز شرقی تا سال ۱۳۷۴ بر اساس گزارش شرکت ملی فولاد ایران [۴]

مرحله	میزان ذخیره زمین شناسی			نوع زغال بر اساس استاندارد شوروی سابق	نام معدن یا منطقه اکتشافی
	B+C1+C2	C2	B+C1		
در حال بهره برداری	-	-	-	چرب	معدن ممدویه
	-	-	-	کک شو چرب	معدن گرجه
	۱۱/۱۱۲	۲/۵۱	۸/۶۰۲	کک شو کک شو	معدن رزمجا
	۱۴/۳	۷/۶۲	۶/۶۸	کک شو گازی چرب ولاغر	معدن پشکلات
	-	-	-	کک شو - گازی چرب	معدن نرگس چاه
	۵/۱۵۱	۳/۳۴	۱/۸۱۱	کک شو گازی چرب	معدن کلاریز
	۰/۵۱۸	۰/۴۵	۰/۰۶۸	گازی چرب	معدن کلات
	۰/۰۰۰۲	-	۰/۰۰۰۲	گازی چرب	معدن وطن
	۲/۰۴۷	۱/۱۲۲	۰/۹۲۵	کک شو گازی چرب	معدن رضی
	۰/۸۶	۴/۲۴	۱/۶۲	کک شو گازی چرب	معدن ملیج آرام بالایی
	۳۸/۹۸۸۲	۱۹/۲۸۲	۱۹/۷۰۶۲		جمع کل

ارقام بر حسب میلیون ریال

جدول (۲-۲) مشخصات لایه‌های زغالی منطقه البرز شرقی [۴]

ملاحظات	شیب (درجه)	ضخامت (m)	لایه	معدن
	۸۵-۶۵	۱/۲ تا ۰/۵	K5	کلاریز
	۶۸-۵۹	۰/۵	K6	کلاریز
	۶۷-۶۲	۱/۳ تا ۰/۵	K10	کلاریز
	۶۵-۵۹	۰/۸	K19	کلاریز
	۶۸-۶۳	۱/۱ تا ۰/۵	K25	کلاریز
	۶۸-۵۸	۰/۴۶	K28	کلاریز
	۶۵-۶۰	۱/۸ تا ۰/۶	P10	کلاریز
	۶۲-۵۹	۰/۵۲	P15	کلاریز
	۵۰-۳۰	۰/۷	K5	پشکلات
	۵۰-۳۰	۰/۵۹	K6	پشکلات
	۵۰-۳۰	۰/۸	K10	پشکلات
با لیچه میانی با ضخامت ۱/۵ تا ۰/۵	۵۰-۳۰	۰/۶۶ تا ۰/۵۳	K19	پشکلات
	۵۰-۳۰	۰/۵۵	K23	پشکلات
	۵۰-۳۰	۱/۲۰	P10	پشکلات

۲-۳-۲- حوضه زغالی البرز مرکزی

حوضه زغالدار البرز مرکزی از شرق به خط فرضی گلوگاه - گانوا، از غرب به دره چالوس و از شمال به فرورفتگی دریای خزر و از جنوب به خط فرضی سمنان - دماوند محدود می‌گردد. طول جغرافیایی آن ۱۵ و ۵۲ تا ۵۵ و ۵۳ و عرض جغرافیایی آن ۴۵ و ۳۵ تا ۴۵ و ۳۶ درجه است. اداره مرکزی شرکت زغالسنگ البرز مرکزی در ناحیه ۵ کیلومتری جنوب قائم شهر و در سمت چپ جاده تهران - قائم شهر و در حد واسط شهرهای زیرآب و پل سفید قرار دارند. این شرکت در حال حاضر سه معدن عمده زیر را شامل می‌شود:

۱- کارمزد

۲- کیاسر

۳- کارسنگ

معدن کارمزد در فاصله ۱۵ کیلومتری جنوب غربی اداره مرکزی آزاد شهر، معدن کارسنگ در فاصله ۴ کیلومتری جنوب غربی آن و معدن کیاسر در فاصله ۱۵۰ کیلومتری شهرک آزادمهر و همچنین در فاصله ۷۳ کیلومتری جنوب غربی شهرستان ساری قرار دارد.

عملیات اکتشافی و بهره برداری از معادن این حوضه با بهره برداری از معدن کینج کلای زیرآب در سال ۱۳۱۴ - ۱۳۱۵ آغاز گردید. در سال ۱۳۲۸ تا ۱۳۴۱ عملیات اکتشافی در منطقه وسیعتر از زیرآب و کارمزد توسط شرکت آلمانی «دماک» به اجرا درآمد و بعد از آن در سالهای ۱۳۳۸ تا ۱۳۵۱ عملیات اکتشافی در منطقه کارمزد توسط کارشناسان ایرانی و روسی در معدن کارمزد ادامه یافت و در سال ۱۳۵۱ بهره برداری از معدن کارمزد آغاز گردید.

همچنین در سال ۱۳۵۶ منتج به تهیه گزارش و نقشه زمین شناسی ۱:۲۵۰۰ گردید که در آن مناطق با پرسپکتیو معدنی مشخص شد و ذخایر زمین شناسی مناطق مختلف بطور تخمین برآورد گردید. اطلاعات اولیه در مورد وجود زغالسنگ در منطقه زیر آب مربوط به سال ۱۳۱۴ می باشد که در این سالها شرکتی به نام شرکت زغالسنگ زیر آب عملیات اکتشاف و بهره برداری از ذخایر زغالسنگ را به میزان ۳۰ تا ۴۰ هزار تن در سال آغاز نمود.

در سالهای ۱۳۳۸ تا ۱۳۴۱ عملیات اکتشاف مقدماتی در محدوده زیر آب کارمزد توسط شرکت «دماک» آلمانی شروع شده و عملیات اکتشاف تفصیلی در سال ۱۳۴۷ تا ۱۳۵۰ با حفر تونلهای اکتشافی بهره برداری، حفر چاههای حفاری تهیه نقشه های زمین شناسی، هیسومتری و تهیه نمونه های زغال توسط کارشناسان ایرانی و روسی انجام گرفت و در سال ۱۳۵۰ معدن کارمزد با بازدهی ۱۲۰۰۰۰ تن در سال شروع به بهره برداری نمود.

بعلت نیاز مبرم به زغالسنگ کک شو اکتشاف مناطق کیاسر نیز از سال ۱۳۵۲ تا ۱۳۶۱ انجام گرفت و معدن کیاسر برای فاز اول به میزان ۶۰۰۰۰ تن در سال و بررسی فاز دوم افزایش ظرفیت و دست یابی به ذخیره زیر افق ۹۶۳+ به میزان ۱۵۰۰۰۰ تن پیش بینی گردید. اکتشاف زغالسنگ معدن کارسنگ در سال ۱۳۵۴ تا سال ۱۳۶۱ ادامه داشته است. معدن کارسنگ نیز با ظرفیت سالیانه ۶۰۰۰۰ تن و از سال ۱۳۶۱ شروع به بهره برداری نموده است.

در جدول (۲-۳) وضعیت ذخایر مناطق زغالدار تحت پوشش البرز مرکزی آورده شده است. همچنین

در جدول (۲-۴) مشخصات لایه های زغالی این منطقه از لحاظ شیب و ضخامت آورده شده است.

جدول ۳۰۲: ذخیره نوع زغالسنگ در نبرز مرکزی تا سال ۱۳۷۴ بر اساس گزارش شرکت ملی فولاد ایران (ارقام بر حسب میلیون تن) [۹]

مرحله عملیات	میزان ذخیره زمین شناسی (میلیون تن)			نوع زغال بر اساس ستاندرد شوروی سابق	نام معدن یا منطقه
	B+C1+C2	C2	B+C1		
در حال استخراج	۳۲/۵۴۳	۱۱/۲۴	۲۱/۳۰۳	گازی و گازی چرب	کارمزد یک
در حال استخراج	۴۲/۴۲	۱۱/۸۴	۳۰/۵۸	کک شو و کک شو چرب	کارسنگ
در حال استخراج	۶/۳۴۹	۵/۰۹	۱/۲۶۳	کک شو و کک شو چرب	کیاسر ۱
در حال استخراج	۸۱/۳۱۲	۲۸/۱۶۶	۵۳/۱۴۶	جمع در حال استخراج	
کشف شده	-	-	-	گازی و گازی چرب	کارمزد ۲
کشف شده	۲/۴	۰/۸	۱/۱۶	گازی و گازی چرب	انجیر تنگه
در حال اکتشاف	۳۳	۳۳	-	گازی و گازی چرب	گنبد رود
در حال کشف	۵۱/۹۰۶	۴۷/۳۱۶	۴/۵۹	کک شو و کک شو چرب	گلیران
در حال کشف	۱۶	۱۶	-		نپداشت و اکراسر
در حال کشف	۱۰۳/۳۰	۹۷/۱۱۶	۶/۱۹	جمع در حال اکتشاف	
کشف مقدماتی و تفصیلی	۲۲۲/۸	۲۲۲/۸	-	کک شو و کک شو چرب	سفید ریز
پیچویی کشف مقدماتی و تفصیلی	۲۹/۲	۲۹/۲	-	کک شو و کک شو چرب	سواد رودبار
کشف مقدماتی و تفصیلی	-	-	-	کک شو چرب	کیاسر ۲
پیچویی کشف مقدماتی و تفصیلی	۳۰	۳۰	-	گازی چرب و کک شو	کردآباد ۱
پیچویی کشف مقدماتی و تفصیلی	۹/۱	۹/۱	-	کک شو	آندرا
پیچویی کشف مقدماتی و تفصیلی	۱۲/۵	۱۲/۵	-	کک شو	آب نندان
پیچویی کشف مقدماتی و تفصیلی	۴۰/۵	۴۰/۵	-	کک شو چرب	سویت کلاریز کالاردشت
پیچویی کشف مقدماتی و تفصیلی	۱۳/۰۹	۱۳/۰۹	-		سایر مناطق
	۳۵۷/۱۹	۳۵۷/۱۹			جمع
	۵۴۱/۸۰۸	۴۸۲/۵۷	۵۹/۳۳۶	جمع کل ذخیره نبرز مرکزی	

جدول (۲-۴) مشخصات لایه‌های زغالی البرز مرکزی [۹]

ملاحظات	شیب (درجه)	ضخامت (م)	لایه	معادن
تکتونیزه- تک لایه	۱۸-۹	۰/۳۵ تا ۰/۴۵	4	کارمزد او ۲
تکتونیزه - مرکب	۱۸-۹	۱/۲۳	9	کارمزد ۱
تکتونیزه - مرکب	۲۰-۱۴	۰/۷۵ تا ۰/۴۵	11	کارمزد ۲
گسل خورده - متغیر - مرکب	حدود ۲۰	۰/۹۷ تا ۰/۴	12	کارمزد ۲
تکتونیزه - متغیر - مرکب	۱۸-۹	۱/۲۰ تا ۰/۴۵	A13	کارمزد او ۲
تکتونیزه - متغیر - مرکب	۱۸-۹	حدود ۰/۵۲	13	کارمزد ۲
تکتونیزه	۲۰-۵	متوسط ۰/۸۶	A3	کارسنگ
تکتونیزه - مرکب	۲۰-۵	متوسط ۰/۹۷	A5	کارسنگ
گسل خورده - مرکب	۲۰-۵	متوسط ۰/۵۰	A12	کارسنگ
پیچیده و تکتونیزه	متوسط ۳۰	متوسط ۱/۲۸	K18	کارسنگ

۲-۳-۳- حوضه زغال‌های البرز غربی

حوضه زغالسنگ البرز غربی از نظر موقعیت جغرافیای از شمال به دریای مازندران از جنوب به محدوده زنجان، از غرب به کشور ترکیه و از شرق به جاده کرج - چالوس که هم مرز با شرکت زغالسنگ البرز مرکزی می‌باشد، محدود می‌گردد. شرکت زغالسنگ البرز غربی در محدوده جغرافیایی فوق استانیهای گیلان، قسمتی از استان مازندران، استان زنجان، استانهای آذربایجان شرقی و غربی را شامل می‌شود. مناطق زغالدار شرکت البرز غربی عبارتند از:

۱- منطقه زغالدار سنگرود (بلوک جنوبی بلوک مرکزی (در حال استخراج) و بلوک شمالی)

۲- منطقه زغالدار آغوزین (در استان گیلان).

۳- منطقه زغالدار رامسر (منطقه معدنی نیدشت) و منطقه معدنی (اکراسر) در استان مازندران.

۴- منطقه معدنی قزوین (منطقه کامان و انگرازو، منطقه آبیگ، اسکنان، هیو، فشند، اردها)

۵- منطقه زغالدار مراغه.

۶- منطقه زغالدار دشت مغان (در استان آذربایجان شرقی). [۹]

۲-۳-۳-۱- منطقه زغالدار و معدن سنگرود

منطقه معدنی سنگرود در استان گیلان در فاصله ۱۱۰ کیلومتری شمال غربی شهر قزوین و ۲۸ کیلومتری شهر لوشان قرار دارد. لوشان در جاده رشت - تهران قرار گرفته است که بوسیله جاده آسفالت به معدن سنگرود متصل می‌شود.

زمستانها، نزولات جوی در ارتفاعات بیشتر بصورت برف بوده و پس از ریزش برف بعلت بوران و کولاک شدید سطح جاده‌ها و راههای ارتباطی در ارتفاعات بلوک شمالی از برف زیادی پوشیده می‌گردد و در نتیجه موجب سرد شدن جاده‌ها می‌شود.

فصل سرما در منطقه سنگرود بسیار زودرس و طولانی است و سرمای بسیار شدید این منطقه موجب

کاهش راندمان در کارهای مربوط به سطح زمین و معادن روباز و کارهای اکتشافی می‌گردد.

در سال ۱۳۴۷ و ۱۳۴۸ بطور مقطعی عملیات اکتشافی و پیجویی جهت مشخص نمودن وضعیت چینه

بندی قشر زغالدار، ساختمان کلی منطقه معدنی و وجود یک رگه زغالسنگ به نام رگه اصلی قابل کار تعیین

گردیده و عملیات اکتشاف بر روی ذخایر زمین شناسی منطقه صورت گرفت که در نتیجه آن برنامه اصلی

اکتشافی از زمستان ۱۳۴۸ توسط زمین شناسان ایرانی و مشاورت کارشناسان روسی شروع به کار نمود.

روش کار اکتشافی و پیجویی مقدماتی با برداشت سطحی رسوبات زغالدار و مشخص نمودن

شکستگی‌ها و نیز برداشت تونل‌های استخراج شده توسط بخش خصوصی و تعیین نقشه‌های مربوطه از سال

۱۳۴۸ شروع گردید. سپس با برنامه ریزی و طبق پروژه تنظیمی کار اکتشاف تفضیلی آغاز گردید که طی آن

۱۵۳ حلقه گمانه با عمق کلی ۴۲۶۳۲ متر (تا پایان سال ۶۴) حفاری گردید.

پس از برداشتهای زمین شناسی و نمونه گیری از لایه‌های زغالسنگ و ارسال به آزمایشگاه جهت

مشخص نمودن پارامترهای کیفی زغال، تماما توسط روشهای مختلف ژئوفیزیکی برداشت و تفصیل گردید

که در نتیجه آن نقشه‌های هیپسومتریک لایه‌های زغال به مقیاسهای ۱:۵۰۰۰ و ۱:۲۰۰۰ ترسیم و تهیه و بر

مبنای نقشه‌های یاد شده تعیین ذخیره اکتشافی بعمل آمد.

در جداول صفحه بعد میزان ذخیره و نوع و خصوصیات زغالسنگ البرز غربی آورده شده و شمای کلی

از منطقه و بلوک البرز غربی در شکل (۲-۴) به تصویر کشیده شده است.

جدول (۲-۵) نوع زغالسنگ در البرز غربی تا سال ۱۳۷۴ بر اساس گزارش شرکت ملی فولاد ایران [۴]

مرحله عملیات	میزان ذخیره زمین شناسی (میلیون تن)			نوع زغال بر اساس استاندارد شوروی سابق	نام معدن یا منطقه اکتشافی
	B+C1+C2	C2	B+C1		
در حال استخراج	۲/۶۹۵۷	۱/۴	۱/۲۹۵۷	کک شو چرب و کک شو	بلوک اصلی
اکتشاف تفصیلی	۳/۱۹		۱/۰۹	کک شو	بلوک شمالی
	۵/۸۸۵۷	۳/۵	۲/۳۸۵۷	جمع کل زغال در البرز غربی	

(ارقام بر حسب میلیون تن)

جدول (۲-۶) مشخصات لایه‌های زغالی البرز غربی (منطقه سنگرود) [۴]

شیب (درجه)	ضخامت (m)	منطقه (معدن)
۱۰ تا ۲۰	حدود ۰/۳	بلوک شمالی
۱۰ تا ۲۰	حدود ۰/۴	بلوک مرکزی
۱۰ تا ۲۰	حدود ۰/۳	بلوک جنوبی

شکل ۲-۴

۲-۴- محدوده زغالی کرمان - نای بند.

این محدوده در مرکز ایران قرار دارد و حوضه‌های زغالی کرمان و طبس را در بر می‌گیرد که مختصراً توضیح داده خواهد شد.

۲-۴-۱- حوضه زغالی کرمان

جستجو برای یافتن زغالسنگ در حاشیه جنوبی کویر بزرگ ایران در سال آخر قرن ۱۹ میلادی آغاز گردیده است. زمین شناسان زغالسنگ مربوط به دوران دوم را در سال ۱۸۹۳ میلادی در حوالی کرمان کشف نمودند. پس از آن گروه‌های دیگری در سال ۱۳۰۰، ۱۳۰۴، ۱۳۱۱ مطالعه در زمینه اکتشاف زغالسنگ در نواحی کرمان و سلسله جبال کوهستان را ادامه دادند.

اما در حقیقت مطالعات علمی و اکتشافات اصولی در منطقه زغالدار کرمان در سال ۱۳۳۲ توسط هویر و نتومکین زمین شناسان شرکت ملی نفت ایران در منطقه وسیعی به مساحت ۲۴۰ کیلومتر آغاز گردید. نامبردگان پایه تحقیقات زمین شناسی خود را بر عکسهای هوایی، بررسی‌های زمین شناسی پایه گذارده و نیز به مطالعه تونلهای موجود در منطقه هجدک پرداختند. در سالهای ۱۳۳۶ تا ۱۳۷۰ گروه زمین شناسان آلمانی دنباله تحقیقات نامبردگان را در منطقه غرب و جنوب شرقی و شمال شرقی کرمان ادامه دادند.

در سالهای ۱۳۳۸ تا ۱۳۴۰ گروه دیگری از زمین شناسان آلمانی با همکاری زمین شناسان ایرانی منطقه بین کرمان و زاهدان را تحت مطالعه قرار دادند. در اواخر سال ۱۳۴۳ و اوایل ۱۳۴۴، کال مکویف، کارشناس زغال شوروی از معادن منطقه کرمان بازدید کرد و پس از مطالعه کافی زغالسنگ کرمان را قابل استخراج و استفاده در صنایع ذوب آهن اعلام نمود. در شهریور سال ۱۳۴۴ هیأتی از متخصصین و مستشاران وزارت زمین شناسی شوروی در تعقیب و تکمیل مطالعات به منطقه کرمان وارد شدند و مطالعات جدیدی را آغاز نمودند.

معادن زغالسنگ کرمان در قسمت شرقی ایران مرکزی واقع شده که در محدوده چین خوردگی‌های کرمان - یزد می‌باشد. این معادن که بفاصله ۵۰ تا ۲۲۰ کیلومتری شمال غربی کرمان واقع‌اند از نظر ساختمان زمین شناسی جزء سنکلیئوریوم کرمان مه‌آباد محسوب می‌شود. از نظر مورفولوژی معادن کوهستانی بوده و ارتفاع آن از سطح دریا به ۲۰۰۰ تا ۳۰۰۰ متر می‌باشد. لیتولوژی نقاط کوهستانی را دولومیت‌ها و آهک‌های سخت پالئوزوئیک آهک‌های کرتاسه و یا ماسه سنگ‌های ژوراسیک تشکیل می‌دهد.

در این ناحیه رسوبات و بیرونزدگی‌های قبل از دوران اول تا چهارم وجود داشته که ناحیه را می‌پوشاند. اثر تکنونیک باعث تغییرات شدید شیب لایه‌ها گردیده است. ذخایر زغالسنگ کرمان در نواحی وسیعی گسترده است که بطور کلی به دو بخش عمده تقسیم می‌گردد. [۶]

۱- مناطق درون ناودیس کرمان

۲- مناطق خارج از ناودیس کرمان

مناطق درون ناودیس کرمان: زغالسنگ موجود در این منطقه در بعضی از مناطق مانند باب نیزو، پابدانا، اشکلی حفرو، هجدک، دره گز و بخشی از داربیدخون شمالی جنوبی کک شو بوده و صرفاً جهت تأمین سوخت کوره‌های بلند ذوب آهن اصفهان مورد استفاده قرار می‌گیرد. و مناطقی مثل دهرود، نیزار - دره گر غربی و بخشی از داربیدخون شمالی و جنوبی و پابدانای جنوبی دارای زغال انرژی زا می‌باشد که میزان کک شوندگی آنها کم و در بعضی از مناطق مانند شاهرود به حداقل می‌رسد. ذخیره واقعی زغالسنگ کک شو درون ناودیس کرمان حدوداً ۲۹۰ میلیون تن می‌باشد.

مناطق خارج از ناودیس کرمان: در خارج از ناودیس کرمان نواحی غالی با داسویه، هشونی و محکار را می‌توان نام برد که در این میان مناطق هشونی و محکار دارای ذخایر قبل ملاحظه ای از زغالسنگ کک شو بوده و مناطق دیگرش مثل باداسویه دارای ذخایر بزرگ از انواع زغالسنگ گرمازا می‌باشد که زغال‌های انرژی زا را می‌توان جهت مصارف صنعتی بکار برد.

منطقه هشونی در قسمت شمال غربی ناودیس کرمان واقع شده که زغالخیزی خوبی برخوردار است و ذخیره قطعی آن حدود ۳۷ میلیون تن می‌باشد و هم اکنون به استخراج زغالسنگ مشغول است. منطقه محکار در قسمت شمالی زغالی کرمان قرار دارد و هم اکنون در حال استخراج زغالسنگ می‌باشد.

ذخیره واقعی زغالسنگ کک شو در این منطقه حدود ۳۵ میلیون تن می‌باشد. معادن باداسویه در قسمت شرق ایران مرکزی و ۵۰ کیلومتری جنوب معادن زغالی کرمان و در قسمت غرب تا شمال غربی شهر کرمان واقع شده است. در ساختمان زمین شناسی معدن مجموعه بزرگی از سنگهای آهکی پروتروزوئیک فوقانی تا رسوبات دوران چهارم وجود دارد.

در منطقه زغالی باب نیزو، هجدک و اشکلی دارای لایه‌های زغالی پرشیب بوده و استخراج این لایه‌های زغالی نیز با توجه به شیب زیاد لایه‌ها به شیوه خاصی انجام می‌گیرد.

الف: منطقه باب نیزو: اکتشافات تفصیلی این منطقه از سال ۱۳۴۵ آغاز و در سال ۱۳۴۷ به پایان

رسید. این منطقه در منتهی الیه قسمت جنوبی ناودیس زغالی کرمان و به فاصله ۷۵ کیلومتری شمال شرقی کرمان واقع است. طول منطقه $\frac{6}{2}$ و عرض متوسط آن $0\frac{7}{6}$ کیلومتر می‌باشد که مساحتی برابر $\frac{3}{7}$ کیلومتر مربع را زیر پوشش دارد. تکنونیک نسبتاً شدید است شیب لایه‌ها در قسمت جنوبی زیاد و از ۷۲ تا ۹۰ درجه نوسان دارد. در قسمت غرب منطقه زاویه شیب ۵۵ تا ۷۰ درجه و در قسمت شرق شیب ۶۵ تا ۷۵ درجه نیز مشاهده می‌گردد.

زغالخیزی منطقه شامل افق زغالخیز d می‌باشد که تقریباً شامل ۲۵ لایه و رگه زغالی است که از میان آنها ۵ لایه که تقریباً d6، d5، d6 بالا و d2، d3 قابل استخراج می‌باشد. ضخامت لایه از $\frac{7}{6}$ تا $\frac{1}{5}$ متر در نوسان است. و متوسط ضخامت لایه $\frac{2}{90}$ متر است. در تمام طول منطقه نوسانات زیادی در ضخامت لایه مشاهده می‌شود که بیشترین ضخامت مربوط به نواحی مرکزی منطقه می‌باشد.

دومین لایه از لحاظ اهمیت استخراجی لایه d6 بالا می‌باشد که ضخامت مفید آن از ۰/۵ تا ۲ متر بوده و متوسط ضخامت آن ۱ متر است. ضخامت مفید قابل استخراج تقریباً در ۳/۴ میزان گسترده معدن حفظ گردیده است. اخیراً استخراج لایه d6 بالا بعلت خاکستر زیاد غیر اقتصادی تشخیص داده شده است. لایه‌های دیگر با اینکه جزء ذخیره قابل استخراج ذکر شده‌اند ولی در افق‌هایی که معدن فعال است بعلت ضخامت کم و خاکستر بالا استخراج نشده‌اند و کاری در رابطه با استخراج این لایه‌ها صورت نگرفته است. میزان متوسط مواد فرار زغال‌های منطقه باب نیزو ۲۲ تا ۲۵ درصد و ضخامت لایه پلاستیکی ۱۵-۱۸ میلیمتر می‌باشد. زغال‌های از نوع C (گاز) کک‌شو و Cf (گاز ژ) کک‌شو چرب می‌باشد. بمنظور بهتر شدن کیفیت کک معمولاً ۵۰٪ زغال‌های منطقه باب نیزو را با ۵۰٪ زغال‌های منطقه پابدانا که از نوع گازدار چرب است مخلوط می‌نمایند. ذخیره قطعی زغالسنگ منطقه باب نیزو اصلی و باب نیزوی فوقانی با کاتاگوری B → C1 حدوداً ۱۶/۸ میلیون تن است. این منطقه دارای گازخیزی بالا بین ۱۲ تا ۲۰ مترمکعب به ازای هر تن زغال تولید شده می‌باشد.

ب: منطقه اشکلی: این منطقه در جنوب شرقی ناحیه زغالخیز کرمان و در شمال معدن هجدک که به فاصله ۷ کیلومتری و در شمال شرقی معدن باب نیزوی فوقانی به فاصله ۲۰ کیلومتری آن واقع است. طول منطقه ۷/۶ کیلومتر و پهنای متوسط آن ۳/۶ و وسعت آن ۲۷ کیلومتر مربع است. منطقه اشکلی بشدت کوهستانی بوده و ارتفاعات آن ۲۶۳۵ متر، در شمال غربی و تا ۱۸۷۳ متر در جنوب غربی در نوسان است این منطقه یال شمال شرقی ناودیس بیرونی را تشکیل می‌دهد.

لایه‌ها دارای امتداد شمال غربی بوده و در حد فاصل با معدن هجدک که در امتداد جنوب قرار می‌گیرند. لایه‌ها بصورت هم شیب ۴۵ تا ۸۰ درجه در امتداد جنوب غربی با چین بندی برگشته تحت زوایای ۷۵ تا ۸۵ درجه در قسمت شمال غربی ظاهر می‌شوند.

ج: منطقه هجدک: عملیات اکتشافی منطقه هجدک در تاریخ فوریه ۱۹۷۰ بوسیله گروه کارشناسان شوروی سابق و ایرانی آغاز و در مارس ۱۹۷۱ به پایان رسیده است. برنامه اکتشاف انجام شده تمام زون زغالخیز d را که بین مناطق باب نیزوی شرقی و اشکلی واقع شده است در بر گرفته است. این کمربند اکتشافی بطول ۶ کیلومتر می باشد و مساحت منطقه مورد اکتشاف ۱/۸ کیلومتر می باشد.

بعثت اینکه قسمت جنوبی این منطقه دارای زغالخیزی ناچیز می باشد، منطقه به دو قسمت شمالی و جنوبی تقسیم می شود. قسمت جنوبی بطول ۲/۹ کیلومتر و عرض ۳/۵ کیلومتر است که وسعتی در حدود ۱۰ کیلومتر مربع را دربر می گیرد. ذخیره زغال قسمت جنوبی ۷۳٪ کل ذخیره منطقه می باشد. این منطقه در منتهی الیه قسمت جنوب شرقی پاسن زغالخیز کرمان واقع شده است.

افق زغالخیز d که هدف اصلی اکتشاف بوده دارای ۱۶ لایه و درون لایه می باشد. فقط چهار لایه بنامهای d1, d2, d6 بالا و d6 پایین، دارای ارزش اقتصادی و قابل کار می باشند و سایر لایه ها فقط در بعضی نقاط دارای ضخامت قابل کار بوده و بطور کلی دارای ارزش اقتصادی نیستند. زغال منطقه هجدک از نوع CF (کک ده چرب) بوده و خاکستر زغال لایه های d1, d2 از گروه کم و متوسط و خاکستر زغال لایه های d6 بالا، d2, d6 پایین بطور کلی دارای گوگرد کم ولی لایه d1 دارای گوگرد زیاد است.

برآورد میزان ذخیره زغالسنگ منطقه هجدک تا افق ۱۳۰۰- به متری در چهار لایه قابل کار در قسمت شمالی و جنوبی انجام گرفته است. مقدار ذخیره جمعا ۹/۱۸ میلیون تن است که ۸/۹۴۸ میلیون تن آن از نوع زغال CF می باشد که در قسمت جنوبی منطقه قرار گرفته است.

در جداول (۷-۲) میزان ذخیره و نوع زغالسنگ و کیفیت زغالخیزی در هر کدام از نواحی نامبرده آمده است. همچنین در شکل (۲-۵) نمایی کلی از مناطق زغالدار کرمان و نحوه بلوک بندی آن به تصویر کشیده شده است.

جدول (۲-۱۷) نوع زغالسنگ در کرمان تا سال ۱۳۷۴ بر اساس گزارش شرکت ملی فولاد ایران [۸] (رقم برحسب میلیون تن)

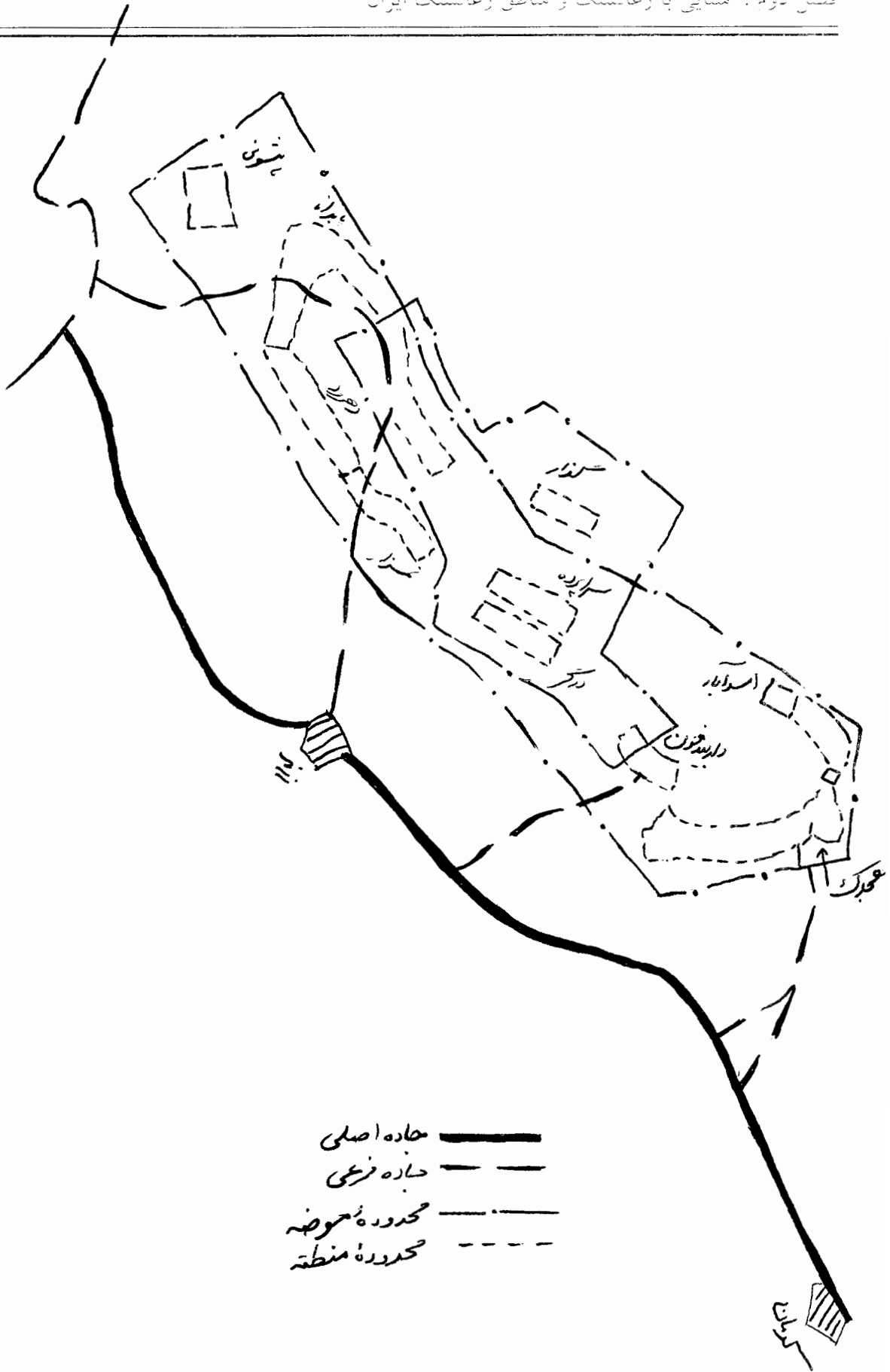
مرحله	میزان ذخیره زمین شناسی			نوع زغال بر اساس استاندارد شوروی سابق	نام معدن یا منطقه اکتشافی
	B+C1+C2	C2	B+C1		
کشف شده	۸/۱۵۲	۲,۳۵۵	۵,۷۹۷	گ ژ	باب نیزوی شرقی
کشف شده	۵۳/۱۲۰۶	۲۷/۸۶۷۱	۲۵,۲۵۳۵	گ ژ ژ	سراپرده
کشف شده	۵۳/۱۶۴۲	۲۱/۳۴۸۵	۳۱,۸۱۵۷	گ ژ	خمروند
کشف شده	۹/۰۲۲	۲/۸۹۵۳	۶,۱۲۶۹	گ ژ ک ژ	دره گر
کشف شده	۱۵/۶۸	۱/۷۰۲	۱۳,۹۷۸	ک ژ	داریبدخون
کشف شده	۸/۶۱۸	۶,۹۷۷	۱/۱۴۱	ک ژ گ ژ	اسد آباد و سایر مناطق
اکتشافی ۱۴۷,۲۵۷	۱۴۷,۲۵۷	۶۳/۱۴۴۹	۸۴,۱۱۲۱		جمع
در حال استخراج	۰/۲۷۸۶	-	۰,۲۷۷۶	ک ژ ک	باب نیزوی فوقانی
در حال استخراج	۱۲,۹۱۰۹	-	۱۲,۹۱۰۹	ک ژ ک	باب نیزوی اصلی
در حال استخراج	۵۶/۱۲۴	۲۰,۶۳	۳۵,۴۹۴	گ ژ	پابدانای اصلی
در حال استخراج	۲/۵۵۴۸	۲	۲,۵۵۴۸	ک ژ ک	پابدانای جنوبی
در حال استخراج	۱۳/۸۸۸۲	۲,۴۸۷	۱۱,۳۹۱۲	ک ژ	هجدک
در حال استخراج	۱۵/۸۹۴۳	-	۱۵,۸۹۴۳	ک ژ ک	اشکلی
در حال استخراج	۲۳/۰۱۷	۹/۶۸۶	۱۳,۳۳۱	ک ژ ک ژ	هشونی
در حال استخراج	۳۳/۹۶۸	۳/۰۲۵	۳,۹۴۳	ک گ ژ ک ژ	همکار
در حال استخراج	۶/۶۸۲۶	۲,۳۰۴	۴,۳۷۸۳	ک	داریبدخون جنوبی
در حال استخراج	۱۶۷,۳۰۸	۴۰/۱۳۳	۱۲۷,۱۷۶		جمع
اکتشاف و در حال استخراج	۳۱۴,۵۶۷	۱۰۳,۲۷۶	۲۱۱,۲۸۸		جمع کل زغالسنگ کرمان

جدول (۲-۸) مشخصات لایه‌های زغالی معادن و مناطق کرمان [۹]

ملاحظات	شیب (درجه)	ضخامت (m)	لایه	معادن
	۲۰-۱۵	۱/۵۵	D2	پابدانای اولیه
پایدار	۲۰-۱۵	۱	D4	پابدانای اولیه
	۲۰-۱۵	۱/۹	d6	پابدانای اولیه
نیچه در بالا	۴۰-۲۴	۰/۸ تا ۳	مرکزی d2	معادن بزرگ
	حدود ۵۰	۱/۵ تا ۱/۱	شرقی d2	معادن بزرگ
کمر بالا ماسه سنگ	۳۵-۳۰	۱ تا ۲/۲	مرکزی d4	معادن بزرگ
کمر بالا بسیار محکم	۶۰-۴۰	۱/۲ تا ۲/۳	شرقی d4	معادن بزرگ
کمر بالا ماسه بسیار محکم	۳۳-۳۰	۰/۸۵	مرکزی d5	معادن بزرگ
	۳۵-۳۲	۰/۷۵	مرکزی d6	معادن بزرگ
	حدود ۵۰	۱ تا ۱/۲	شرقی d6	معادن بزرگ
	۴۰-۷۰	۰/۹ تا ۲	جنوبی d2	پابدانای
	۷۰-۴۰	۰/۹ تا ۲	جنوبی d4	پابدانای جنوبی
	۷۰-۴۰	۰/۹ تا ۲	جنوبی d5	پابدانای جنوبی
	۷۰-۴۰	۰/۹ تا ۲	جنوبی d6	پابدانای جنوبی
	۴۵-۴۲	۲/۶ تا ۵/۱	شرقی d2	هشونی
	۳۵-۳۰	حدود ۲	غربی d2	هشونی
ناپایدار	۷۰-۴۲	۲/۵	شرقی d4	هشونی

ادامه جدول (۲-۸) از صفحه قبل

	۳۵-۳۰	حدود ۲	d6 غربی	هشونی
	۷۰-۴۲	۱ تا ۲/۵	d6 شرقی	هشونی
	۵۰-۳۵	۱/۵ تا ۱/۵	d6 غربی	هشونی
کمرها نرم و صابونی	۸۰-۶۵	۷/۱ تا ۰/۲۵	b2	باب نیزه
	۸۰-۶۵	۱/۶۶ تا ۰/۲۵	b5	باب نیزه
	۸۰-۶۵	۴/۲ تا ۰/۲۵	b6	باب نیزه
کمر بالاسیلت ماسه ای	۸۰-۴۵	متوسط ۰/۸۴	b2	اشکلی
کمر بالامسه سنگ	۸۰-۴۵	متوسط ۰/۸۴	b5	اشکلی



۲-۴-۲- حوضه زغالی طبس

از جمله غنی ترین کانسارهای زغالسنگ ایران است که ظرف چند سال آینده، استخراج بطور کامل از آن شروع خواهد شد و در قسمتهایی استخراج نیز شروع شده است. این ناحیه زغالخیز در ۸۰ کیلومتری جنوب شهرستان طبس، در داخل کویر قرار گرفته است. این منطقه شامل ۵ زیر ناحیه می باشد عبارتند از:

۱- پروده I

۲- پروده II

۳- پروده III

۴- پروده IV

۵- پروده شرقی

شرایط و وضعیت زغال در این محدوده به گونه ای است که مطالعه در مورد امکانپذیری مکانیزاسیون را مورد توجه قرار داده است. در این محدوده بیشتر کارهای اکتشاف تفضیلی و طرح تجهیز معادن مورد توجه قرار دارد و استخراج از معادن این ناحیه صورت نمی پذیرد.

یکی از مشکلات اساسی در این منطقه عدم وجود کارخانه زغالشویی است، بطوری که آن مقدار زغال که از اکتشاف تفضیلی بدست می آید بخاطر عدم وجود کارخانه و در نتیجه اکسیداسیون در هوایی آزاد از بین می رود. شاید بتوان گفت ضخیم ترین لایه زغالی کشور در این منطقه شناسایی شده است و بهمین خاطر است که امر مکانیزاسیون در این منطقه مورد مطالعه قرار دارد. مشکلی که باعث کندی در این حرکت عظیم می باشد مسائلی از قبیل مشکلات مالی دولت و همچنین کیفیت پایین زغال می باشد. چراکه زغال موجود در این منطقه در جایی که لایه زغالی ضخامت کافی را دارا می باشد، از کیفیت پایینی برخوردار است.

اما چیزی که بر اهمیت این محدوده زغالی افزوده است، ذخایر فراوان در این منطقه می باشد. لازم به ذکر است هنوز کارهای اکتشافی در این منطقه تمام نشده است و ذخیره ای که اعلام شده است، ذخیره کامل منطقه نمی باشد. در جدول زیر نوع زغالسنگ و میزان ذخیره اکتشاف شده در محدوده زغالی طبس آمده است.

جدول (۲-۹): نوع زغالسنگ در طبس تا سال ۱۳۷۴ بر اساس گزارش شرکت ملی فولاد ایران [۹]

مرحله عملیات	میزان ذخیره زمین شناسی			نوع زغال بر اساس استاندارد شوروی سابق	نام معدن یا منطقه اکتشافی
	B+C1+C2	C2	B+C1		
در دست تجهیز	۷۵/۵	۱۵/۰۶	۶۰/۴۴	کک شو و کک شو چرب	پروده ۱
	۱۴۸/۷۸	۱۲۵/۱	۲۳/۷۷	کک شو و کک شو چرب	پروده ۲
	۳۴۶/۸۹	۲۴۸	۹۸/۸۹	کک شو و کک شو چرب	پروده ۳
اکتشافی	۱۹۲/۱	۱۵۷/۷	۳۴/۴	کک شو و کک شو چرب	پروده ۴
	۲۸/۹۲	۲۸/۹۲	-	کک شو و کک شو چرب	پروده شرقی
	۷۹۲/۲۸	۵۴۷/۷۸	۲۱۷/۵		جمع کل ذخایر شناخته شده در طبس

(ارقام بر حسب میلیون تن)

۲-۵- روشهای استخراج زغالسنگ در معادن ایران

روش استخراج غالب در معادن زغالسنگ ایران روشهای دستی یا به اصطلاح روشهای سنتی می‌باشد. روشهایی مانند روش استخراج پلکانی معکوس، جبهه کار طولانی (از نوع دستی) و بندرت روش قطری (شمشیری) ناقص را می‌توان قابل کاربرد در معادن ایران دانست. در مورد اینکه چرا روش استخراج در معادن ایران دچار تغییر و تحول نشده و در این زمینه بهینه‌سازی و توجه به روشهای مدرن دنیا نشده است، دلایلی دارد که شاید بتوان عمده‌ترین این دلایل را شرایط زمین‌شناسی و همچنین شرایط لایه‌های زغالی نام برد. ضخامت کم لایه و متغیر بودن آن، و از همه مهمتر شیب زیاد لایه از عواملی هستند که امکان ایجاد و راه‌اندازی روشهای مدرن استخراج را در این معادن محدود کرده است.

یکی دیگر از شرایط لازم جهت مکانیزاسیون بعد از شرایط مهمی از قبیل شیب و ضخامت کانسار، ذخیره مناسب کانسار در طول یک پانل استخراجی می‌باشد. تکنونیزه شدید در نواحی زغالدار ایران باعث شده است که امکان مکانیزاسیون را غیر اقتصادی نماید. اگر چه ممکن است یک ناحیه از ذخیره مناسبی برخوردار باشد، اما وجود گسلخیزی در همین ناحیه، امکان ایجاد مکانیزاسیون را غیر اقتصادی و در نتیجه غیر ممکن می‌کند. همانطور که در فصلهای آینده خواهیم دید، وجود همین عامل، یعنی تکنونیزه شدید در ناحیه زغالدار طبس باعث می‌شود که امکان مکانیزاسیون در این منطقه غیر اقتصادی گردد.

یکی از اساسی‌ترین مشکلاتی که در حال حاضر پیش روی معدنکاران صنعت زغالسنگ موجود است، بحران کمبود چوب می‌باشد. روشهای سنتی و در راس آنها روش جبهه کار طولانی و روش پلکانی معکوس نیاز فراوان به چوب دارد و با توجه به کمبود شدید چوب در کشورمان و اعمال محدودیت در قطع درختان، ادامه این روش استخراج با مشکلات فراوان مواجه شده است.

از یک طرف پس از چندین دهه استفاده از چوب در معدنکاری زغالسنگ و بدنبال آن بحران چوب و از طرف دیگر گران‌قیمت بودن چوبهای وارداتی، مسئولان مربوطه را بر آن داشته است که با اجبار به فکر چاره‌ای برای صنعت زغالسنگ در کشور باشند.

شاید بهترین گزینه‌ای که باید مورد توجه قرار گیرد، جایگزینی روشهای مدرن به جای روشهای قدیمی می‌باشد. بطور مثال شرکت البرز شرقی که یکی از فعالین تولید زغالسنگ برای صنعت فولاد کشور است، برای حل بحران چوب بطور آزمایشی در یکی از معادن تحت پوشش خود در منطقه طزره دست به تعویض روش قطری (شمشیری) به جای روش قدیمی پلکانی معکوس زد. این روش استخراج که یک نوع روش کندن و پرکردن می‌باشد، توانست میزان مصرف چوب را به میزان ۹۵٪ درصد کاهش دهد.

اما این کارها دردی از مشکلات صنعت معدنکاری زغالسنگ کشور را حل نمی‌کند و باید به فکر راه حل اساسی بود. هرچند که از چند سال اخیر بدلیل تشنجات سیاسی، قیمت نفت کاهش یافته و در نتیجه استخراج و معاملات زغالسنگ دچار رکود نسبی شده است، ولی در هر حال این احتمال می‌رود که زغالسنگ مجدداً به عنوان یکی از منابع انرژی در سالهای آتی اهمیت خود را بازیابد.

همزمان شدن کاهش تولید، مخصوصاً در معادن ایران، زیر زمینی در دهه ۷۰ با افزایش تقاضا برای زغالسنگ ضرورت بهبود و تغییر در روشهای استخراج زیر زمینی محسوس کرد. در نتیجه روش استخراج ناقص اتاق و پایه (ROOM & PILLAR) کم کم جای خود را به روش استخراج جبهه کار طولانی (LONG WALL) داده است. هرچند که هنوز روش اتاق و پایه یکی از عمده ترین روشهای استخراجی برای کانسارهای افقی تا کم شیب است ولی نباید رشد روزافزون روش استخراج جبهه کار طولانی را که قابلیت کاربرد برای لایه‌های افقی و تا شیب ۴۰ درجه را نیز دارد از نظر دور دانست. در هر صورت برای انتخاب یک روش استخراجی مناسب که تامین کننده سه شرط حداقل هزینه به ازای هر تن از تولید، ایمنی محیط کار و قابلیت انعطاف پذیری از نظر کم یا زیاد کردن میزان استخراج باید عوامل زیر را در نظر گرفت.

- شکل، عمق، شیب، ضخامت کانسار
 - جنس و خواص فیزیکی و شیمیایی مکانیکی مواد در بر گیرنده
 - وضعیت زمین شناسی و تکتونیکی منطقه
 - وضعیت و میزان آبهای زیر زمینی
 - میزان گازخیزی ماده معدنی
 - میزان تولید سالانه و کیفیت قابل قبول محصول
 - میزان سرمایه گذاری
 - امکان دسترسی و استفاده از نیروی متخصص و ماهر و تجهیزات مورد نیاز و رسیدن به راندمان قابل قبول
 - عوامل فرعی دیگر (تاثیر کارهای زیر زمینی مجاور - تاسیسات سطحی و غیره)
- با توجه به عوامل فوق الذکر هر روش استخراج در شرایط مناسب و خاص خود بکار می‌رود. و در صورت انتخاب روش مناسب ممکن است ایمنی، اقتصاد و ضریب بازیابی و غیره، معدن در معرض خطر جدی قرار بگیرد. روشهای استخراج کانسارهای لایه ای زغالسنگ که در حال حاضر در اغلب معادن دنیا و ایران بکار برده می‌شود بطور خلاصه در جدول (۲-۱۰) آورده شده است.

جدول (۲-۱۰) روشهای استخراج متداول در معادن زغالسنگ ایران و جهان [۸]

معادن جهان			معادن ایران		
تجهیزات	مشخصات	روش استخراج	تجهیزات	مشخصات لایه	روش استخراج
دستگاه استخراج مداوم + پیچهای سقفی نوار نقاله	$0^\circ < \alpha < 10^\circ$ $0.8m < t < 1.5m$	اتاق و پایه	پیکور نگهداری های چوبی و زنجیری	$0^\circ < \alpha < 25^\circ$ $0.4m < t < 4m$	جبهه کار طولانی ساده و ستونی بلند
رنده یا زغالکن دستگاه استخراج مداوم نگهداری قدرتی ناو زنجیری شاتل کار	$0^\circ < \alpha < 50^\circ$ $t > 0.8m$	جبهه کار طولانی و جبهه کار کوتاه	پیکور نگهداری چوبی و ناو ثابت	$25^\circ < \alpha < 70^\circ$ $0.5m < t < 4.5m$	پلکانی معکوس
دستگاه استخراج مداوم سپرهای مخصوص استفاده از لوله کشی	$\alpha > 70^\circ$ $1.5m < t < 4m$	ستونی بالا رو مکانیزه	پیکور نگهداری چوبی ناو ثابت و نیروی ثقلی	$\alpha > 70^\circ$ $0.7m < t < 2.5m$	قطری بالا رو

α شیب لایه

t ضخامت لایه

فصل سوم

مکانیزاسیون
در معادن زغالسنگ

۳-۱- مقدمه

لزوم افزایش تولید مواد معدنی ما را بر آن می‌دارد که طوری به استخراج کانسارها پردازیم که میزان محصول یک معدن یا یک کارگاه استخراج فزونی یابد و هزینه هر تن محصول نیز کاهش یابد. جهت رسیدن به این هدف، عملیات معدنی از صورت دستی و سنتی به شکلهای مکانیکی تبدیل می‌شوند. استفاده از ماشین آلات معدنی که هدف فوق را امکان پذیر می‌سازد مکانیزاسیون نامیده می‌شود.

در کارگاههای استخراج بوسیله کلنگ دستی میزان تولید یک کارگاه زغال بطول یک صد متر فقط چند تن است در حالیکه با کلنگ مکانیکی به چند ده تن یا بیش از صد تن می‌رسد. این رقم در صورت استفاده از ماشینهای زغال بر، به چندین هزار تن از یک کارگاه استخراج می‌رسد. چون در زیرزمین، چه کارگاه استخراج و چه میزان پیشروی، محل کار کوچک و کم جاست، جهت افزایش تولید یا پیشروی روزانه، افزایش تعداد کارگر محدود است. بالتیجه عمل مکانیزاسیون تنها راه حل این مشکل است.

پیشرفت تکنولوژی معدنکاری در مکانیزه کردن آن است. در اخذ تکنولوژی مکانیزاسیون چه کنیم تا به شعار همه جاگیر «خودکفائی» نزدیک شویم؟ پیامدهایی که از مکانیزاسیون معادن نصیب ما می‌شود عبارتست از:

۱- افزایش تولید واحد استخراجی

۲- تسهیل در کارهای معدنی

۳- ایمن کردن کار (تقلیل حوادث)

۴- اقتصادی تر کردن عملیات

۵- کاهش تعداد کارگاههای استخراج

کار با وسایل دستی در شرایط زیرزمینی، محل تنگ، تاریک یا کم نور و تحت شرایط جوی نامناسب (کمبود هوا، وجود گرد و غبار و گرد زغال و حرارت) مشکل است. کار با ماشین به فیزیک بدن فشار نمی آورد. هرچند در مقابل، آموزش بیشتر لازم دارد.

بعلت شرایط فضای کار در زیر زمین امکان تصادفات و تصادفات زیاد است. هر چه کارگر در کارگاه استخراج کمتر باشد، تعداد تصادفات کمتر است. تجربه نشان می دهد که معادن مکانیزه دارای آمار تصادفات کمتری در مقابل معادن غیرمکانیزه هستند.

شاید بتوان گفت که بزرگترین مزیت مکانیزاسیون تقلیل هزینه استخراج در ازاء هر تن ماده معدنی است. به علت افزایش تولید، کاهش هزینه استخراج حاصل می شود به قسمی که مکانیزه کردن و اقتصادی تر کردن کارهای استخراج از یکدیگر تفکیک پذیر نیستند.

چون هر معدن برای مقدار معینی استخراج طراحی می شود، با مکانیزه کردن کارگاههای استخراج و در نتیجه خروج مقدار بیشتری ماده معدنی از یک کارگاه، تعداد نقاط کار، یعنی کارگاهها کمتر می شود که این امر همراه وجود شبکه تونلی کمتر و نظارت بهتر در عملیات استخراجی یکی از مزیتها به حساب می آید. مکانیزاسیون بدون «راسیونالیزاسیون» مفهوم خود را از دست می دهد و گاهی بجای بهبود در کار، وضع کار را خرابتر می کند. راسیونالیزاسیون، یعنی کار را با خرد همراه کردن و یا بعبارت دیگر استفاده صحیح از وسیله یا ماشین و نه فقط تصاحب آن. درحالیکه مکانیزه کردن ماشین می خواهد، راسیونالیزه کردن تجربه و فکر لازم دارد. مجموعه تجربه، فکر و ماشین کارگشا است نه یکی از آنها. جا دارد در اینجا سوال شود که:

مکانیزاسیون چه کارهایی را نمی تواند بکند؟

جواب: اولاً معجزه و جبران ضعف مدیریت. ثانیاً: تصمیم گیری و رفع مشکل

هرگاه کسی معتقد باشد که با خرید ماشین آلات مجهز و پرتوان می توان به اشکالات مدیریت فایق

آید، این طرز تفکر را می توان ساده اندیشی، گاهی بی عقلی نامید.

یک کارگاه مکانیزه به مدیریت بهتری لازم دارد تا یک واحد غیرمکانیزه. ماشینها اجسام بی روح هستند و کاربرد معقول آنها ضرر بیشتری به اقتصاد و معدن می‌رساند. پس این ماشین نیست که تصمیم می‌گیرد که اضافه تولید کند. بلکه این انسان است و در اینجا معدنکار و اهل فن با خرد. [۱۱]

۳-۲- شرایط مکانیزاسیون

شرایط مکانیزاسیون در یک طیف وسیعی قرار دارد که ترتیب اهمیت آنها بستگی به کشور، محل جغرافیای معدن و میزان پیشرفت تکنولوژی در کشور مورد نظر دارد. برای ایران می‌توان ترتیب زیر را ارائه نمود:

الف- شرایط زمین شناسی

ب- آموزش افراد

ج- سرمایه

متأسفانه کانسارهای زغال کشور ایران تحت شرایط زمین شناسی نامناسب قرار دارد. این شرایط در بسیاری از موارد طراحی را محدود می‌کند و در نتیجه امکان مکانیزه کردن را در نقاط و قسمت‌ها تقلیل می‌دهد. از نظر شیب، ضخامت، تکتونیک، خاصیت کمرها و فشار کوه، شرایط در ایران نامناسب است و بهمین دلیل امکان مکانیزاسیون محدود می‌شود.

از دیدگاه آموزش در مکانیزه کردن عملیات معدنی، ایران مراحل اولیه را می‌گذراند. شاید بتوان در این مورد از فاجعه عدم تخصص نیروی انسانی صحبت کرد. از بابت سرمایه دولت بایستی با سرمایه گذاری مناسب زمینه را برای رواج و ایجاد مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ ایران فراهم آورد. البته این موضوع با بررسی وضعیت کنونی معادن ایران و نحوه توجه و اهمیت به آنها کمی دور از ذهن می‌رسد. باید گفته شود که مکانیزاسیون سرمایه زیاد لازم دارد. گاهی مجهز کردن فقط یک کارگاه استخراج زغال به چند میلیون دلار سرمایه احتیاج دارد.

سؤال دیگری که مطرح است این می باشد که در کجا و چه کار معدنی مکانیزاسیون صورت می گیرد؟

چون هر کار دستی را می توان مکانیزه کرد بنابراین تلاش برای مکانیزه کردن هر کاری که میسر باشد بایستی

انجام می گیرد. اهم این عملیات عبارت است از:

الف- کندن ماده معدنی (زغال کنی)

ب- حمل ماده معدنی جدا شده در داخل کارگاه و از آنجا توسط اشترکها به خارج

ج- پیشرویها

د- حمل مواد و مصالح به داخل معدن

ه- نگهداری در کارگاه استخراج و تونلها

و- نقربری در زیرزمین

شاید قلب عملیات مکانیزه کردن در یک معدن زغال، مکانیزه کردن کارگاه استخراج و در آنجا عمل

جدا کردن ماده معدنی از کانسار باشد. بیش از نیم قرن است که ماشینهای این کار، طراحی، ساخته و تجربه

شده اند. امروز در بازار جهان و در معادن گوناگون رندهها وزغالکنها، حاکم به محیط مکانیزاسیون کارهای

زغال کنی می باشند.

مکانیزه کردن چالزنی نیز در کارگاههای غیر زغال از اهمیت خاصی برخوردار است. در حمل مواد

کنده یا آتشیباری شده از لایه و یا رگه، وسایل حمل و نقل، کنویور در کارگاه و نوار باربری در تونلها، یک

وسيله شناخته شده و جا افتاده است. در ایران نیز در این زمینه پیشرفت‌هایی مشهود است. مکانیزه کردن

عملیات پیشروی تونل، توسط ماشینهای چالزن (جمبوها) وسایل خرج گذار، بارکنندهها و باربرها (انواع

لودر) صورت می گیرد. شاید در این زمینه تکنولوژی جهان تقریباً به حد نهایی خود نزدیک می شود چرا که

در دهه اخیر جهشی چندان در این زمینه دیده نشده است.

ولی در مقابل ماشینهای تونل زنی، انقلابی در مکانیزه کردن عملیات پیشروی تونل ایجاد کرده است که کاربرد آنها برای تونلهای معدنی و بویژه شرایط ایران در خور مطالعه است. ماشینهای ایمپاکتور، هدینگ و تونل زن تمام جبهه، از جمله این گونه ماشینهاست.

در روش استخراج مکانیزاسیون هر چند مقدار زیادی ماده معدنی به خارج حمل می شود ولی مواد زیادی را نیز باید از خارج معدن به داخل آن برد. این مواد هر نوع که باشد (چوب، سیمان، فولاد، آجر، ماشین آلات و غیره)، باید به آسانی و سریع حمل شود که مکانیزه کردن حمل آن، لازم و متداول است. موتورریل وسیله ای موثر است که برای امر مکانیزاسیون در ایران حیاتی است.

بالاخره از مکانیزه کردن نفربری باید سخن گفت. چون از یک طرف اجرت کارکنان از لحظه ورود به چاه و تونل پرداخت می شود و از طرف دیگر راه پیمایی کارکنان در داخل معدن آنان را خسته می کند، حمل و نقل مکانیکی کارکنان، یا بعبارت دیگر مکانیزه کردن نفربری نیز کاری مناسب است. حمل و نقل افراد در واگنهای مخصوص، روی نوارهای باربری و داخل جام لودرها از جمله نفربری مکانیزه در سطح افقی است.

۳-۳- امکان مکانیزه کردن از نظر مشخصات کانسار

منظور از مشخصات کانسار، در اینجا شیب، ضخامت و گسترش لایه است. شیب لایه زغال از نظر قابلیت مکانیزاسیون از اهمیت خاصی برخوردار است. زیرا پیشرفت مکانیزه کردن و نتیجتاً سهم زغالهای استخراج شده در روش مکانیزه، از درون لایه های افقی و سطح، بیش از لایه های میان شیب و پرشیب است. برآوردهای گوناگونی برای استخراج مکانیزه زغالهای جهان (تحت شرایط مشابه ضخامت و گسترش) وجود دارد که شاید بتوان جدول زیر را برای شرایط ایران یک اطلاع کلی دانست.

جدول (۳-۱) شرایط کلی میزان مکانیزاسیون با توجه به شیب لایه [۱۱]

میزان امکانپذیری مکانیزاسیون	میزان شیب
۸۰-۸۰٪	شیبهای کم و افقی (۰-۳۰ درجه)
۵۰-۸۰٪	شیبهای متوسط (میان شیب) (۳۰-۵۰ درجه)
۵-۵۰٪	شیبهای زیاد (شمشیری) (۵۰-۹۰ درجه)

آنچه واضح است این می باشد که کانسارهای زغال شناخته شده ایران نسبت به جهان کمتر افقی و کم شیب و بیشتر شیبدار هستند. وجود شیب در مکانیزه کردن با اشکالات فراوانی همراه می باشد و از طرف دیگر باعث هزینه های زیادتری می گردد. اگر چه مکانیزه کردن در لایه های کم ضخامت امکان پذیر است اما در لایه های زغال با ضخامت ۱ تا ۳ متر مکانیزاسیون متداول است و تجربه آن در کشورهای مختلف، فراوان است. در امر تجهیز کارگاه استخراج، کمرهای لایه، نقش مهمی را ایفاء می کنند. مخصوصاً کمر بالای لایه در این خصوص نقشی اساسی دارد. چراکه پیشرفت کار و گاهی اصل عمل مکانیزه کردن را تعیین می کند و گاهی آنرا به مخاطره می اندازد. چون کانسارهای زغال ایران کم ضخامت و با کمرهای نامناسب است، از این نظر مهندسیین ضراح ما در مقابل مسائل مهمی قرار دارند. البته این مشکلات حل شدنی ولی پرهزینه می باشد.

برای مکانیزه کردن کارگاههای استخراج زغال، حداقل طول تکه (لاو)، یعنی آن قطعه ای از کانسار که در یک مرحله استخراجی تحت استخراج قرار می گیرد، لازم است دارای یک حداقل ممکن باشد. این عدد از چند صد متر تا چند کیلومتر می باشد. طول ذکر شده در شرایط نامناسب تکنیکی ایران، قابل تامین نیست و بالتیجه امکان مکانیزه کردن را کمتر می کند.

با این وجود هر چه مکانیزاسیون ساده تر و در مراحل اولی تر باشد طول کوچکتر تکه، بیشتر قابل توجیه است. با افزایش درجه مکانیزاسیون، طول تکه نیز باید فزونی یابد زیرا مسئله حمل و نصب وسایل پر هزینه است. [۱۱]

هرگاه عملیات زغال کنی، نگهداری کارگاه استخراج، پرکردن محل استخراج شده، و یا تخریب، آماده کردن سر و ته و کلیه کارهای فرعی مربوطه، با یکدیگر هماهنگ باشند، می توان از مکانیزاسیون سود برد و در کار مکانیزه کردن اثر دارد. در غیر این صورت کلیه وسایل و تجهیزات خریداری و نصب شده غیر کوثر واقع خواهد شد. زیرا اگر یکی از وسایل همگام با سایر عملیات نباشد. کار به تعویق می افتد و مکانیزاسیون عملاً بی اثر می شود.

باید براین مطلب نیز تاکید کرد که افزایش تناژ زغال کنده شده در کارگاه استخراج به تنهایی کافی نیست و تاثیری ندارد، زیرا این مقدار ماده معدنی حتما باید به خارج نیز حمل گردد. پس کلیه راههای خروجی زغال استخراج شده نیز باید با تولید زیاد، هماهنگ باشد تا تنگناها بوجود نیاید. همین مدیریت در اجرای کارهای مکانیزاسیون در رساندن وسایل تجهیزات به کارگاه مکانیزه نیز لازم است. زیرا توقفها در یک کارگاه مکانیزه، اثر نامطلوب بیشتری می گذارد تا توقف در کارگاههای استخراج با تولید کم و احیاناً غیره مکانیزه.

مکانیزه کردن کارگاهی که ضخامت لایه آن کمتر از یک متر است به علت تولید میزان کمی از زغال از یک کارگاه و هزینه زیاد استخراجی، چندان صلاح نیست. مکانیزه کردن کارگاهی که ضخامت لایه آن بیش از ۵ متر باشد با روشها و وسایل دیگری است. در این حالت از ماشینهای زغال کنی هدینگ استفاده می شود. در استخراج مکانیزه، نوسانات لایه از نظر تغییرات ضخامت باید در محدوده معینی باشد. این محدوده را وسایل نگهداری کارگاه و گاهی نیز وسیله زغال کنی تعیین می کند و معمولاً تغییرات به میزان ۵۰ درصد میانگین ضخامت لایه قابل مهار کردن است.

به عبارت دیگر هرگاه ضخامت لایه‌ی در طول کارگاه و یا در طول تکه تغییراتی بیش از میزان ذکر شده داشته باشد، استخراج مکانیزه از نظرهای ذکر شده مشکل و گاهی بسیار مشکل است. پس نوسانات ضخامت لایه مورد استخراج نباید بیش از میزان قابل تنظیم توسط وسایل نگهداری و زغال‌کنی باشد، چرا که اگر چنین شرایطی بوجود آید، به‌جاگذاشتن و یا کندن کمرها از عواقب آن است.

شیب لایه زغال، جهت استخراج مکانیزه، هرچه کمتر باشد بهتر است. امروزه تا شیبهای ۴۰ درجه در پاره‌ای از معادن زغال اروپا تا شیبهای ۷۰ درجه استخراج بصورت مکانیزه صورت می‌گیرد. ولی برای ایران که در آغاز کار است، شیبهای کمتر مناسب است. شیب لایه CI در طبرستان در محل پیشنهادی بین صفر تا ۷۰ درجه است که برای مکانیزه کردن مناسب است.

وجود آب در کارگاه استخراج ایجاد مزاحمت می‌کند. اگر در استخراج لایه مقدار آب کم باشد و یا اینکه کارگاه خشک باشد، کار می‌تواند بدون تمهید ادامه یابد. ولی اگر آب زیاد شد و آن هم آب نمک که دارای خاصیت خوردندگی است، بر روی وسایل و تجهیزات کارگاه اثرات منفی زیادی ببار می‌آید. به همین دلیل بررسی وجود آب و نوع آب در منطقه جهت طراحی نیز لازم است.

بدیهی است اگر مقدار آب زیاد باشد، آبکشی از اطراف کارگاه لازم می‌گردد. این تصور که معدن در کویر است و از آب هراسی نیست، باطل است. زیرا گاهی آب با آن خصوصیتی که می‌خواهیم وجود ندارد و در آنجا که نباید باشد، هست. [۱۳]

۳-۴- تجهیزات مورد نیاز جهت مکانیزه نمودن کارگاه استخراج

همانطور که ذکر شد مکانیزه نمودن هر کارگاه استخراج سه اصل کلی را در بر می‌گیرد:

۱- نگهداری در کارگاه استخراج

۲- متد استخراج و نحوه انجام آن

۳- حمل و نقل در معدن

در اینجا لازم است به توضیح و تشریح مختصری از لوازم و تجهیزات مورد نیاز جهت برآورد و راه‌اندازی این سه اصل کلی پرداخته می‌شود.

۳-۴-۱- نگهدارنده‌های قدرتی^۱

نگهدارنده‌های قدرتی بدنبال پیشرفت و توسعه سیستم‌های نگهداری فولادی (پایه‌های اصطکاکی و هیدرولیکی) در کارگاههای جبهه کار طولانی بوجود آمد. اثرات ناشی از خطاهای نیروی انسانی در اعمال نیروی اصطکاکی و فرسودگی سطوح اصطکاکی ضرورت طراحی پایه‌های منطبق با اصول هیدرولیکی را بدنبال داشت. با بکارگیری پایه‌های هیدرولیکی همگرایی در کارگاه کاهش می‌یابد اما مشکل فرو رفتن پایه‌ها در کف همچنان وجود دارد و حرکت پایه‌ها هم‌زمان با پیشروی جبهه کار با ماشین زغال‌کن هماهنگ نیست. با پیشرفت ماشینهای زغال‌کنی سرعت آنها بحدی رسیده است که در یک شیفت ۳ تا ۴ برش را استخراج می‌کند و جابجایی نگهدارنده‌ها با این پیشروی سریع هماهنگ نیست. جهت حل مشکلات یاد شده سیستم جدید هیدرولیکی دیگری توسعه یافت. در این سیستم پایه‌ها و کلاهک‌ها بصورت یک واحد درآمد و برای جلوگیری از هم‌زمان با ماشین زغال‌کنی در جبهه کار به ناو زنجیری متصل شد. اینچنین سیستم‌هایی را بدلیل پیشروی آنها از طریق کشیدن خود بسمت ناو زنجیری نگهدارنده‌های قدم‌زن نام نهادند. یکی از مهمترین معیارهای مقایسه روشهای استخراج با یکدیگر، میزان پیوستگی تولید در آنهاست. معادن، امروزه بدلیل دارا بودن حجم سرمایه گذاری بالا برای مقرون بصرفه بودن و یا سودده شدن نیاز به تولید زیاد دارند و تولید زیاد جز با پیوستگی تولید امکان ندارد و یا بسیار مشکل است.

¹powered support

از اواخر دهه ۱۹۴۰ میلادی که طراحی و ساخت ماشینهای زغالکن آغاز شد. نیاز به لوازم نگهداری سقف مناسبتر نیز احساس شد. این ماشینهای زغالبر بر اصل تولید پیوسته استوار بودند حال آنکه لوازم نگهداری سقف در کارگاه مانند پایه‌های اصطکاکی و هیدرولیکی همگی حالت چرخه‌ای (سیکلی) داشتند. وقتی که در اواخر دهه ۱۹۵۰ و اوایل دهه ۱۹۶۰ میلادی ماشینهای زغالبر مورد استفاده بیشتر قرار گرفتند و نیز از ناو زنجیری قابل انعطاف استفاده شد. تنها مانع بر سر پیوستگی تولید جبهه کارهای زغالسنگ، لوازم نگهداری بود. تا آنکه در همین زمان یعنی سالهای اول دهه ۱۹۶۰، اولین نگهدارنده‌های قدرتی قدم زن به بازار آمدند و در اواخر همین دهه استفاده از آنها بطور جدی و فزاینده آغاز گردید.

در اوایل دهه ۱۹۷۰ سه ماشین برنده بارکننده، ناوزنجیری قابل انعطاف و نگهدارنده قدرتی قدم زن، لوازم استاندارد هر جبهه کار طولانی زغالسنگ شدند. استفاده از این سه ماشین که البته هر کدام انواع بسیار زیادی دارند و هر کدام خانواده‌ای از ماشین‌های مختلف هستند، برای اولین بار امکان تولید پیوسته زغالسنگ را بوجود آورد و تولید در این جبهه کارها از حالت سیکلی به حالت پیوسته تبدیل شد. این نقطه شروع ازدیاد تولید کارگاههای استخراج جبهه کار طولانی در جهان بود تا جایی که کارگاههای امروزی در مقایسه با روشهای چرخه‌ای دهه‌های قبل بسیار پرتولید می‌باشد.

امروزه کارگاههای استخراج زیادی وجود دارند که بیش از یک میلیون تن در سال تولید می‌کنند و تعداد آنهايي که تولید آنها از دو میلیون تن در سال تجاوز می‌کند کم نیست. این در حالی است که پرتولیدترین کارگاههای استخراج زغالسنگ حدود ۵ میلیون تن در سال تولید کرده‌اند.

کارگاههای استخراج جبهه کار طولانی، تولید زیاد را تا حد زیادی مدیون پیدایش و تکامل نگهدارنده‌های قدرتی قدمزن می‌باشند. وظایف عمده نگهدارنده‌های قدرتی، نگهداری سقف بلاواصل (Immediate roof)، ایجاد یک نگهدارنده متحرک و جدا کردن منطقه تخریب شده از جبهه کار زغالسنگ، ایجاد محل کاری ایمن برای تردد افراد و ماشین زغالکن می‌باشد.

علاوه بر این راه مفیدی نیز برای تهیه جبهه کار فراهم خواهد آمد. اینها وظایف معمولی عملیاتی نگهدارنده‌های قدرتی می‌باشد.

در سالهای اخیر با افزایش قدرت نگهدارنده‌های قدرتی و بهبود در طراحی قسمت‌های مختلف آنها، وظیفه مهم دیگری به عهده این نگهدارنده‌ها گذاشته شده است. همانطور که قبلا اشاره شد یکی از مزایای روش «لانگ وال» نگهداری خوب سقف به این روش است. اگرچه نگهداری خوب سقف در این روش تا حدود زیادی در ذات روش نهفته است ولی در سالهای اخیر در این زمینه پیشرفت‌هایی حاصل شد که این مزیت روش فوق را بیشتر از قبل کرده است.

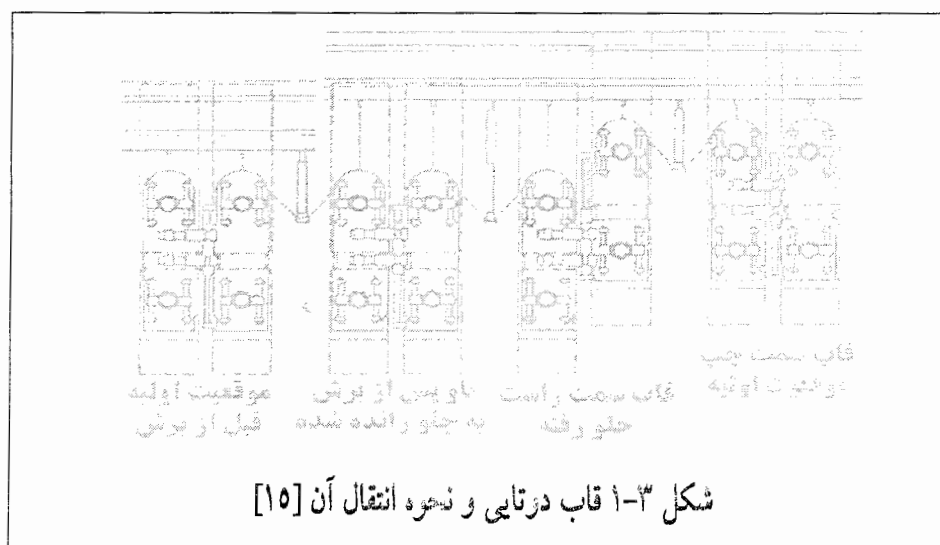
عنت اصلی تهیه شدن شرایط سقف آن است که نگهدارنده‌های قدرتی با توان زیاد خود فشار کاملا زیادی به سقف جبهه کار وارد می‌کنند و چون این فشار به صورت تقریبا ناگهانی و در یک خط مستقیم نسبتا بلند که همان جبهه کار است وارد می‌شود باعث شکسته شدن لایه بلاواسطه می‌شود. شکسته شدن سقف بلاواسطه تخریب منطقه پشت جبهه کار را بدنبال دارد و به محض انجام عمل تخریب، فشار از روی سقف جبهه کار برداشته می‌شود و به منطقه تخریب شده پشت جبهه کار منتقل می‌گردد که خود باعث تخریب بیشتر می‌شود. بدین طریق با استفاده نگهدارنده‌های قدرتی امروزه نه تنها تقریبا تمامی سقف کارگاه استخراج پوشیده است بلکه فشار نسبتا کمی بر روی سقف کارگاه استخراج اعمال می‌شود.

سرعت پیشروی در اکثر جبهه کارهای طولانی تمام مکانیزه امروزه آنقدر زیاد است که عملا سنگهای داخل قوس فشار در بالای سقف لانگ وال زمان کافی برای پایین آمدن اعمال فشار بر روی سقف را ندارند و لذا میزان قدرت لازم از طرف نگهدارنده‌های قدرتی تنها برای نگهداری سقف ناچیز است ولی در عمل طراحان بطور فزاینده ای از نگهدارنده‌های پر قدرت تر استفاده می‌کنند.

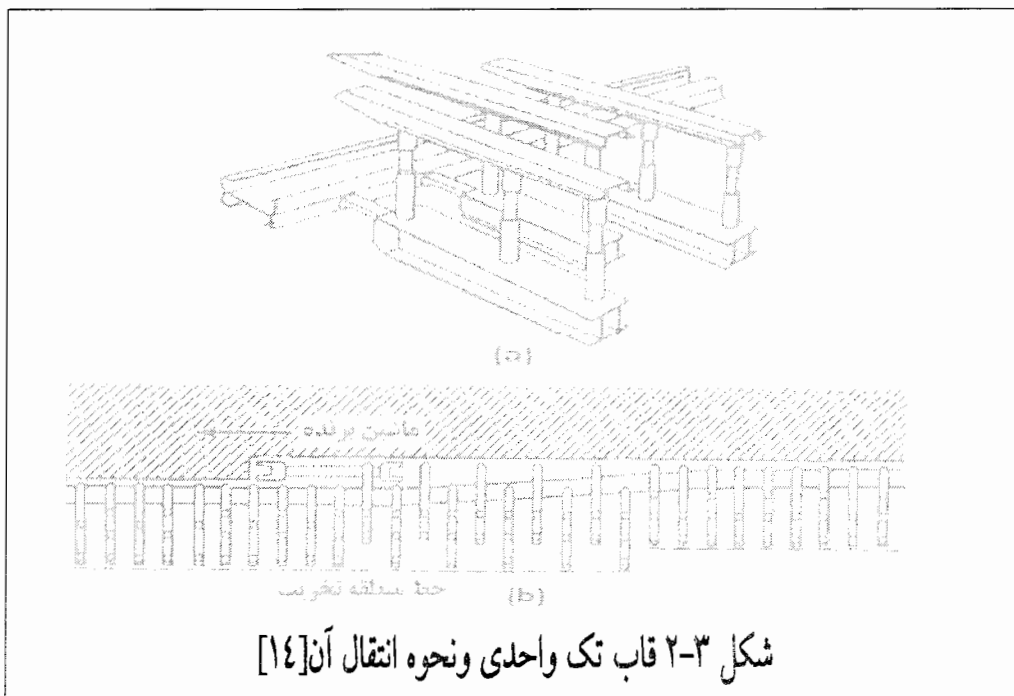
۳-۴-۱-۱- انواع نگهدارنده‌های قدرتی

نگهدارنده‌های قدرتی از زمان ساخت تا کنون پیشرفتهای چشم گیری کرده‌اند. امروزه انواع نگهدارنده‌های قدرتی برای شرایط متنوعی طراحی شده‌اند. با این حال همه نگهدارنده‌ها از چهار جزء اصلی آسمانه^۱، پایه‌های هیدرولیکی، سپر باطله^۲ و صفحه پایه تشکیل می‌شوند و بر اساس نحوه ارتباط بین اجزای نگهدارنده‌های قدرتی آنها را طبقه بندی می‌کنند. برای این منظور دو عامل مهم وجود یا عدم وجود سپر عقب و اتصال زنجیری، همچنین تعداد پایه‌های هیدرولیکی و نحوه قراگیری آنها مد نظر قرار می‌گیرد. با توجه به دو پارامتر فوق و همچنین تاریخچه ساخت نگهدارنده‌های قدرتی چهار نوع قاب^۳، گوه^۴، سپر و سپرگوه‌ای از آنها وجود دارد.

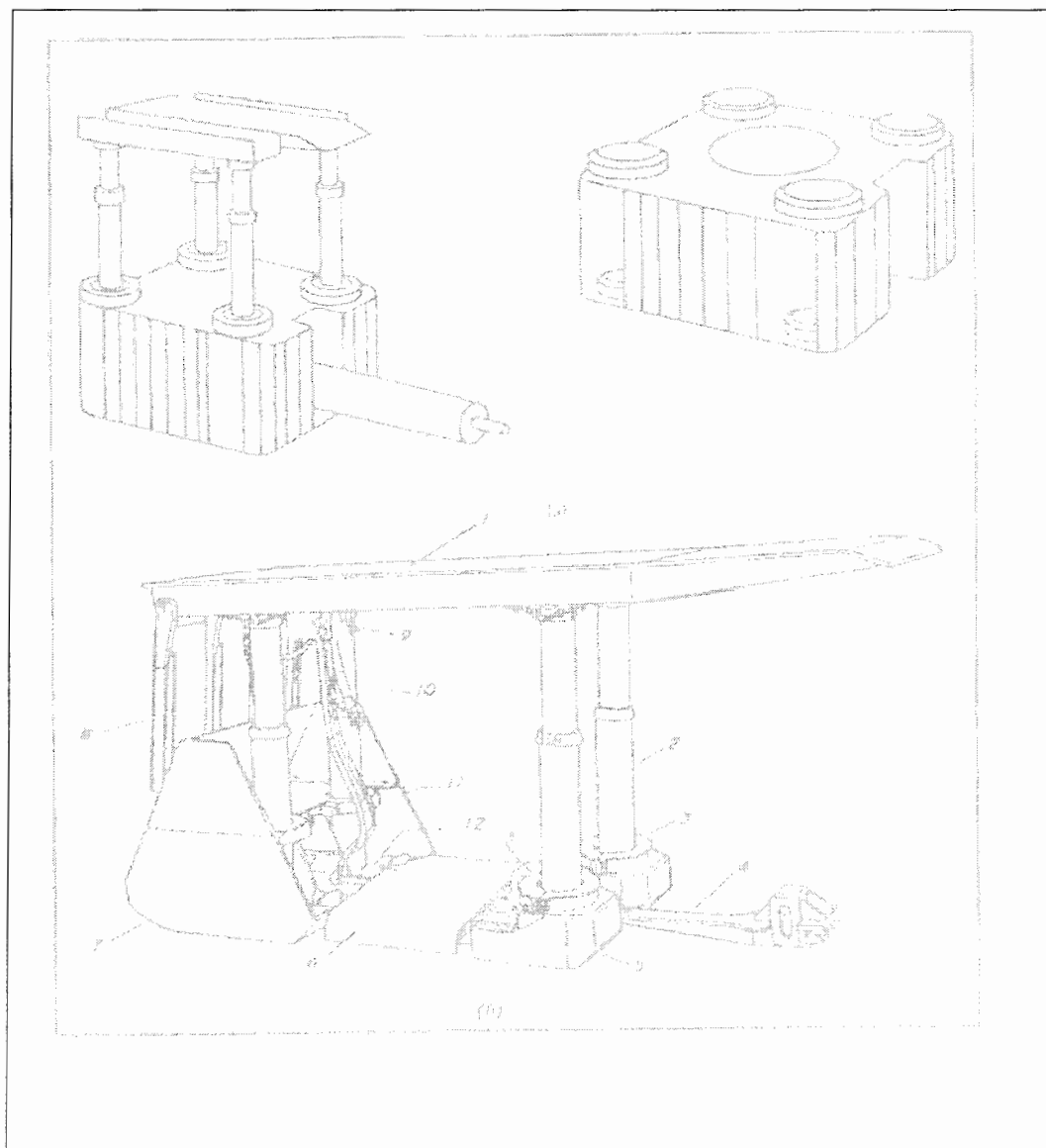
قاب: بسیار ساده است و بصورت تکی و عموماً بصورت واحدهای دوتایی استفاده می‌شود. دو واحد قاب با یک جک هیدرولیکی بهم متصلند و کل سیستم به ناوزنجیری متصل است. شکل ۱-۳ واحد قاب دوتایی به همراه نحوه انتقال قاب به جلو را نشان می‌دهد.

^۱Canopy^۲Caving shield^۳Frame^۴Chock

در نوع تک واحدی قاب‌ها مطابق شکل (۲-۳) و به صورت یک در میان به جلو منتقل می‌شوند. از مزایای اصلی قابها سادگی و انعطاف پذیری آنها و از معایب آنها نداشتن سپر عقب و اتصال زنجیری و نیز پایداری که آنها را می‌توان نام برد. بعلاوه در اینگونه وسایل نگهداری فضای باز بین دو تکه قاب ممکن است باعث شود که مواد تخریبی از پشت کارگاه بداخل کارگاه ریخته شود و باعث ایمنی کمتر در کارگاه گردد. از اینرو قابها را معمولا در شرایطی که سقف سست و دارای مشکلات موضعی باشد بکار نمی‌برند.

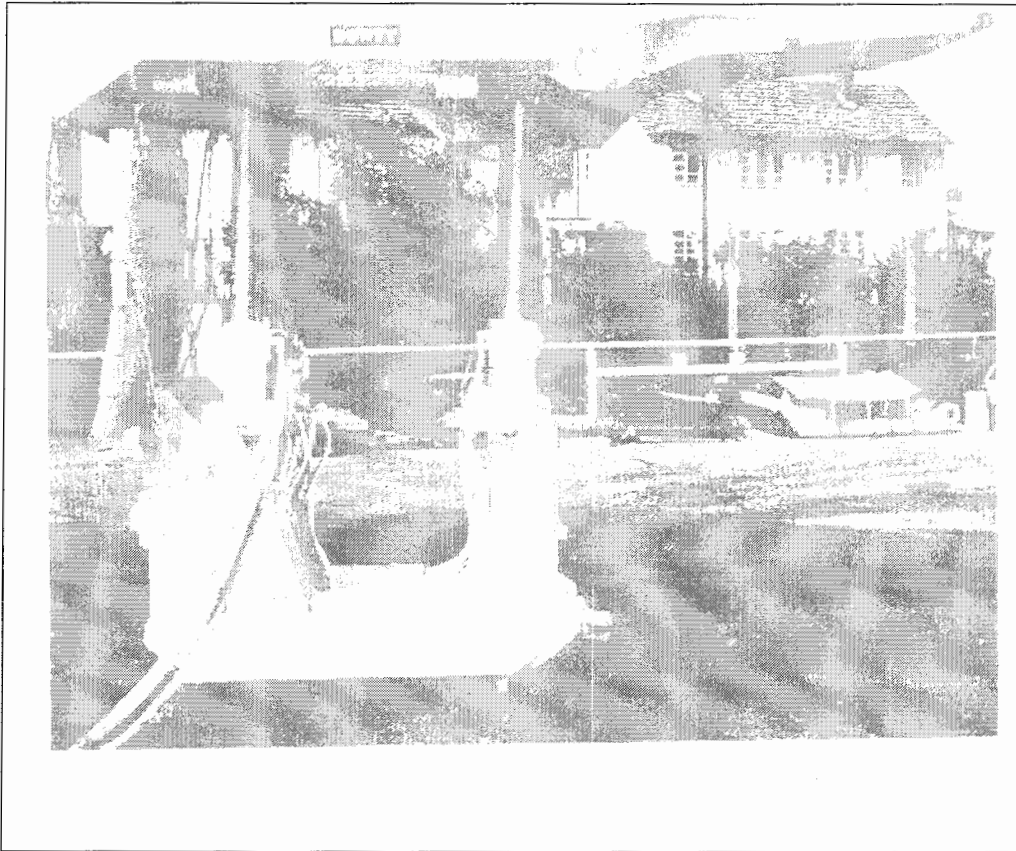


گروه : اولین مدل گوه شامل یک پیستون افقی و چهار پیستون قائم بود (شکل ۳-۳). پیستونهای قائم سقف را نگهداری می کنند و پیستون افقی ناو زنجیری را بجلو می راند. در این نوع نگهدارنده آسمانه و پایه هر دو یکپارچه اند یا از دو قسمت تشکیل شده اند و توسط میله های فولادی بهم متصل شده اند. در بعضی از مدل های کوچک سیر باطله نیز در عقب نگهدارنده نصب می شود. شکل (۳-۴) نمونه ای از گوه سپردار چهارپایه را نشان می دهد.



شکل (۳-۱) نگهدارنده گوه [۱۴]

گوه‌ها برای سقفهای متوسط تا محکم مناسب می‌باشند. هنگامی که سقف در محل فرو ریخته آویزان باقی بماند و نیاز به فرو ریزش ساختگی باشد، گوه‌ها دسترسی به محل فرو ریخته را امکان‌پذیر می‌سازند.



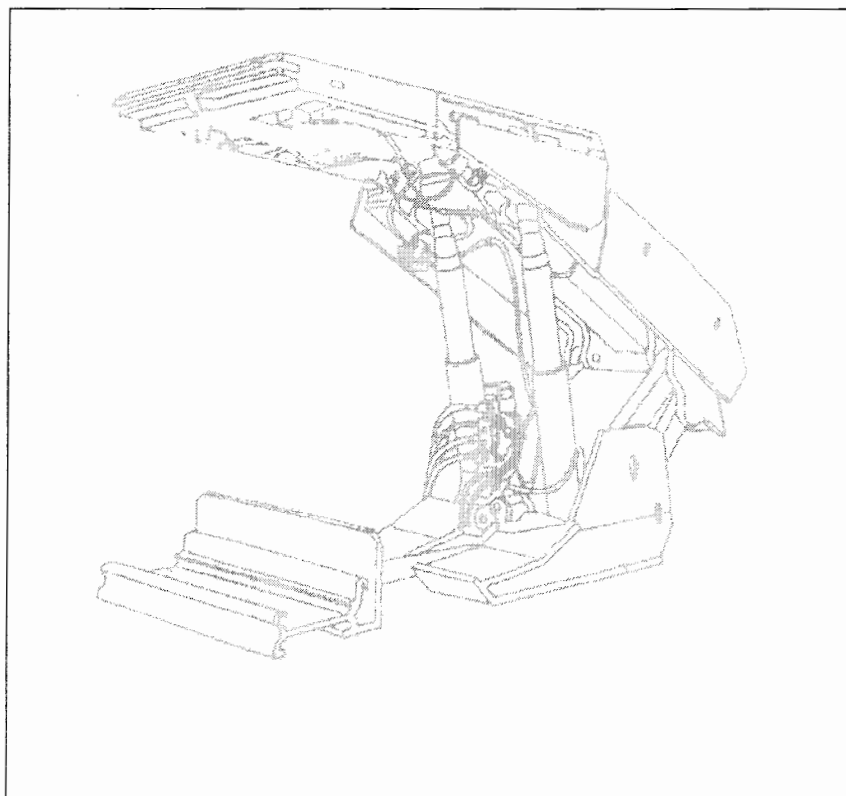
شکل ۳-۴ گوه سپردار چهار پایه [۱۶]

سپیر: این نوع نگهدارنده‌های قدرتی اولین بار در سال ۱۹۷۵ توسط شرکت معدنی (Consolidation)

در معادن (Shoemaker) کار برده شد. از سپرها برای کار در کارگاه‌های که براحتی تخریب می‌شوند استفاده می‌شود. این نگهدارنده‌ها شامل یک صفحه شیب‌دارند که انتهای پایینی آن به صفحه تکیه گاه افقی روی کف و انتهای پایینی آن به آسمانه افقی متصل است. تفاوت عمده سپر با دو نوع قبلی نگهدارنده‌های قدرتی وجود همین صفحه شیب دار می‌باشد که در عقب نگهدارنده نصب می‌شود و در هنگام حرکت پایداری مناسبی به نگهدارنده می‌دهد.

از مزایای سپر در مقایسه با قاب و گره می‌توان به محدود کاری وسیع سپرها، حفاظت کامل از منطقه تخریب شده، پایداری و مقاومت زیاد در برابر بارهای جانبی، قابلیت معدنکاری در شرایط نامطلوب سقف بدون نیاز به برجای گذاشتن زغال در سقف و همچنین کاهش خطرات مربوط به کابل‌ها و شیننگ‌ها اشاره نمود.

سپر گازانبری (شکل ۳-۵-الف) فقط دارای یک اتصال بین سپر کف و سپر تخریب می‌باشد بترتیبی

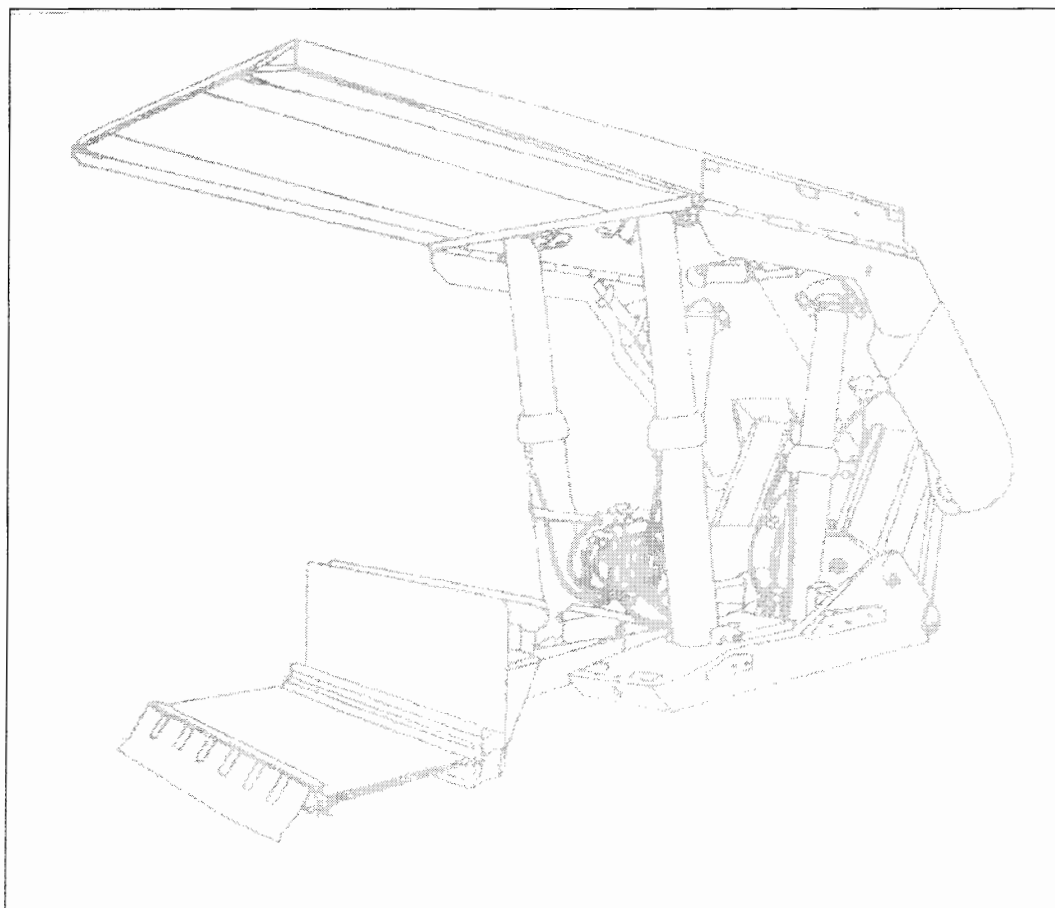


شکل (۳-۵) الف- سپرهای دو پایه [۱۴]

که با باز شدن سیلندر هیدرولیکی لبه آسمانه از جبهه کار دور و با جمع شدن آن به جبهه کار نزدیک می‌شود. در سپر اتصال زنجیری، یک اتصال خاص بین سپر تخریب و کف وجود دارد که همواره فاصله ای ثابت بین جبهه کار و لبه آسمانه را در موقع بالا و پایین رفتن سیلندره‌های هیدرولیکی حفظ می‌کند. (شکل ۳-۵ ب). در این حالت سیستم تشکیل یک اهرم دو بازویی را می‌دهد. در سیلندر چهار پایه، دو پایه عقبی بین تکه گاه و خود سپر عمل می‌کنند. در حالی که دو پایه جلوی بین تکیه گاه و آسمانه عمل می‌کند.

تفاوت اصلی سپر دوپایه با سپر چهار پایه آن است که سپر دو پایه قادر به اعمال نیروی افقی می‌باشد. این نیروی افقی فعال علاوه بر پایدارسازی بیشتر سپر دو پایه در مقایسه با سپر چهار پایه در نگه داشتن سقف بلافاصل شکافدار یا شکننده نیز موثر است. اما در سپرهای چهار پایه بدلیل خستگی شدن نیروی افقی پایه‌های پیشین توسط پایه‌های پسین، این نیرو وجود ندارد. با بکار بردن سپرهای دو پایه در معادن مختلف و بررسی نتایج حاصله ملاحظه شد که در هر صورت کارآرایی این نوع سپرها بیشتر می‌باشد. در حال حاضر نیز روز به روز ظرفیت سپر دوپایه و کاربرد آن افزوده می‌شود. این نوع سپر خصوصا در حالتی که سقف بلافاصل ضعیف و سست باشد بهترین کارآیی را دارد.

از مزایای سپرها رکورد ایمنی خوب، هزینه نگهداری پایین در مقایسه با گوه، راحتی حمل و نقل و

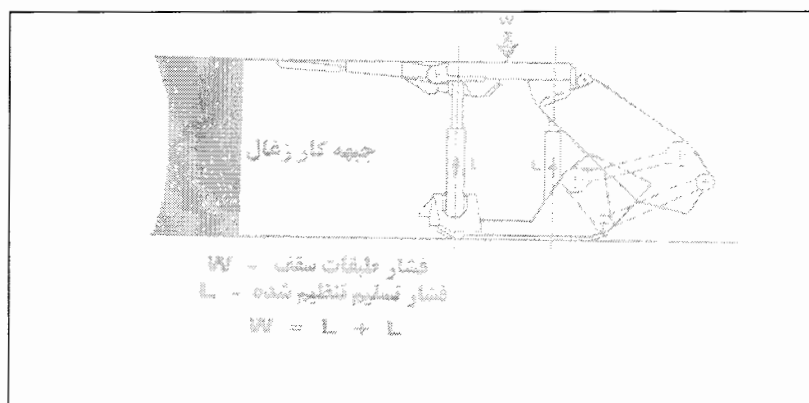


شکل (۳-۵) ب- سپر چهار پایه

نصب آسان، انعطاف پذیری بالا در برابر تغییر ضخامت لایه، جابجایی افقی کم باطنه (که در سقفهای مست و شکننده یک مزیت مهم بشمار می آید).

سادگی و محکم بودن ساختمان سپر، جدایی کامل سقف تخریب شده از محل جبهه کار و مقاومت بالا در مقابل نیروهای جانبی، و از معایب آن هزینه‌های سرمایه‌ای بالا، ایجاد سطح مقطع کم در جبهه کار (مسایل گرد و غبار زیاد و مشکل کنترل آنها)، سنگینی سپرها، و محدودیت کاربرد در شیب‌های زیاد (بیشتر از ۳۰ درجه) می‌باشد.

سپر گوه ای: مطابق شکل (۳-۶) در سپر گوه ای پایه‌ها بصورت قائم بین آسمانه و صفحه نگهدارنده کف قرار گرفته‌اند. سپر گوه ای هم از کارایی گوه و هم از پایداری جنبشی سپر برخوردار است. این نوع نگهدارنده بدلیل داشتن آسمانه طویلتر قابل ساخت در ظرفیت‌های بیشتر نیز می‌باشد. که این ویژگی از مزایای بسیار مطلوب سپر گوه ای است.



شکل (۳-۶) سپر گوه ای [۱۷]

۳-۴-۱-۲- انتخاب نگهدارنده‌های قدرتی

شرایط زمین شناسی و تنشها مهمترین عوامل در انتخاب نگهداری‌های قدرتی هستند. بعلاوه پارامترهایی از قبیل تسلیم نهایی، ضخامت متوسط لایه، ماهیت سقف بلافصل و کف نیز باید مد نظر قرار گیرد. این پارامترها می‌توانند بر کنترل لایه‌های بالای لایه زغالسنگ و هزینه سیستم نگهداری اثر بگذارند.

در صورتی که از نگهدارنده‌های با ظرفیت تسلیم کم در کارگاهی با سقف محکم که به سختی تخریب می‌شود استفاده شود، فشارهای کافی به سقف از طرف نگهدارنده‌ها تامین نمی‌شود و سقف کارگاه همراه با پیشروی جبهه کار تخریب نمی‌گردد. در این شرایط طول زیادی از سقف بدون نگهداری باقی می‌ماند و در نتیجه فشار زیادی به نگهدارنده‌ها وارد می‌شود. بر عکس اگر نگهدارنده با ظرفیت تسلیم بالا در یک سقف ضعیف بکار رود، باعث فرو رفتن آسمانه در سقف شده و استفاده غیر ضروری از نگهدارنده‌های قدرتی گران قیمت، باعث افزایش بی مورد هزینه نگهداری می‌شود. بنابراین باید نگهدارنده‌های قدرتی با ظرفیت صحیح و متناسب با شرایط انتخاب شود.

۳-۴-۲- ماشینهای زغال کن

جهت بالا بردن میزان تولید، ایجاد تولید پیوسته در جبهه کار طولانی در کنار سایر تجهیزات مورد استفاده، بکار بستن ماشینهای زغال کن بسیار ارزنده می‌باشد. ماشینهای زغال کن در انواع مختلفی طراحی شده‌اند، اما خیلی از آنها در حد طراحی ماند و بعضی از آنها نیز پس از تولید منسوخ گردید. از دهه ۱۹۷۰ به بعد تنها چهار نوع از این ماشینها که عبارتند از: شیرر^۱، لودر^۲، ترپنر^۳، ترپن شیرر^۳ و ریپد پلاو، مورد استفاده قرار می‌گرفت.

اما از دهه ۱۹۸۰ به بعد از چهار نوع ماشین زغال کن یاد شده در بالا تنها شیرر و در شرایط خاص از رنده استفاده می‌شود. امروزه نیز این دو نوع ماشین معمولترین ماشینهای برش زغال در روش جبهه کار طولانی می‌باشند.

^۱ Loader

^۲ Trepanner

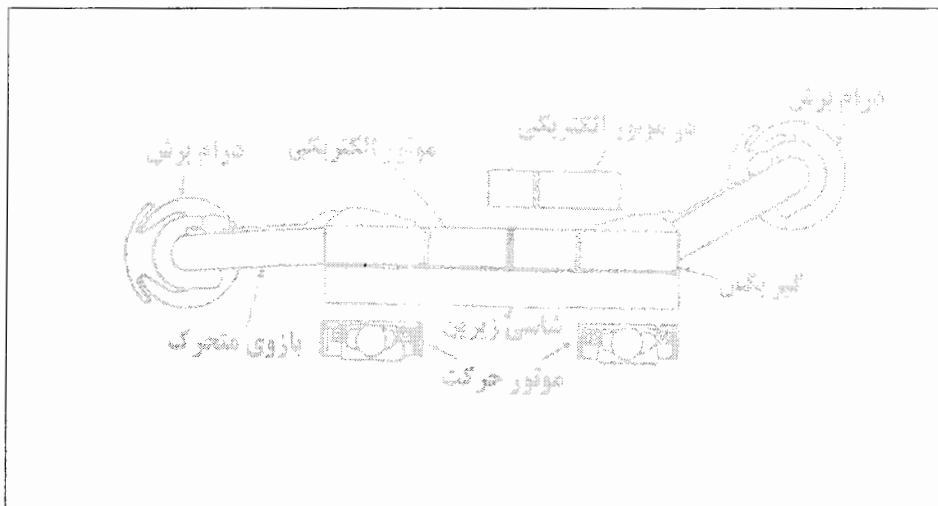
^۳ Trepan Shearer

۳-۴-۱- انتخاب نوع ماشین زغال کن

مهمترین ملاک در انتخاب نوع ماشین زغال کن، ضخامت لایه زغالسنگ می‌باشد. در لایه‌های با ضخامت کمتر از $1/6$ متر استفاده از شیرر مدرن با پتانسیل بالا با مشکل مواجه می‌شود. در اینگونه موارد استفاده از رنده عملی تر می‌باشد. از طرف دیگر برای لایه‌های ضخیمتر از حدود $1/8$ متر رنده ناپایدار می‌شود و نمی‌تواند بطور صحیح در موقعیت برش قرار گیرد. لذا در لایه‌هایی با ضخامت بیش از $1/8$ متر استفاده از شیرر به لحاظ فنی و تولیدی موثر تر است. [۲۱]

۳-۴-۲- شیرر لودر

شیرر لودرها ماشینهای نسبتاً باریکی هستند که روی ناوونجیری جبهه کار حرکت می‌کنند و معمولاً یک برش با عمق ۶۰ تا ۹۰ سانتیمتر ایجاد می‌نمایند. این نوع ماشین زغال کنی برای اولین بار در سال ۱۹۵۲ در انگلستان ساخته شد. شیررها علی‌رغم آنکه انواع مختلف دارند دارای چندین عضو مشترکند. به عنوان نمونه شیرر دو طبکله با بازوی متحرک که در شکل (۳-۷) نشان داده شده، از چهار جزء اصلی، موتورهای الکتریکی، سردنده‌ها، دستگاه محرک و طبکله تشکیل یافته است.



شکل (۳-۷) اجزای اصلی شیر [۱۴]

علاوه بر اجزای یاد شده، شیرر مجهز به پمپ‌های هیدرولیکی، شیرهای کنترل برای بکارانداختن بازوها و کلاهک‌های متحرک از کلاهکهای متحرک جهت افزایش کارایی بار کردن زغالسنگ استفاده می‌شود. (، خرد کننده قطعات بزرگ زغالسنگ، افشانه‌های آب و غیره می‌باشد.

موتور الکتریکی باید قدرت لازم برای گرداندن طبلکها و همچنین بکارانداختن پمپهای هیدرولیک دستگاه محرک و سر دنده‌های طبلگ شیرر را تامین می‌نماید. شیررهای پرفریت عموماً مجهز به دو موتور الکتریکی هستند. یکی از این موتورها برای بکارانداختن دستگاه و یکی از سر دنده‌ها، و دیگری برای سر دنده دیگر و تجهیزات جانبی بکار برده می‌شوند.

موتور الکتریکی دستگاه محرک و سر دنده‌ها مجموعاً بدنه شیرر را تشکیل می‌دهند که روی شاسی سوار شده‌اند. شاسی مجهز به چهار کفشک لغزان است. کفشکهای سمت جبهه کار روی میله راهنمای طرف جبهه کار ناوزنجیری حرکت می‌کنند و دو کفشک طرف محل فرو ریخته به لوله راهنمایی وصل شده‌اند که از خروج مسیر آنها جلوگیری می‌نماید. معمولاً سرعت حرکت بدون بار شیرر حدود ۱۴ متر در دقیقه است. وزن آن تا حدود ۶۰ تن و عمق برش آن نیز حتی تا ۱/۲ متر هم می‌رسد.

جهت بالا و پایین بردن طبکها بمنظور برش زغالسنگ در ضول جبهه کار نیاز به بازوهایی می باشد. این بازوها را باید توسط سیستمی کنترل نمود که بدین منظور در شیررها بازوهای متحرکی نصب می شود. این بازوها بطور هیدرولیک به بالا و پایین حرکت می کنند و طبک همراه خود را هم به حرکت درمی آورد.

برای اینکه طبک شیرر در حین برش زغالسنگ از مسیر خود خارج نشود، باید حجم مایع هیدرولیکی به داخل بازوی شیرر وارد می شود ثابت بماند. این عمل باعث می شود که عملیات کندن زغالسنگ بنحو مناسبی انجام پذیرد و همچنین جبهه کار تمیزی نیز فراهم آید. بمنظور ثابت نگه داشتن حجم مایع هیدرولیک سیستمی به نام شیرهای کنترل را بر روی شیرر نصب می کنند. با وارد حجم مورد نیاز مایع این شیر بسته می شود و در نتیجه بازو و طبک همراه آن در حین عملیات زغال کنی ثابت می ماند.

یکی از ویژگی های بسیار مفید در استفاده از شیررها، قابلیت بارگیری همزمان با کندن زغالسنگ توسط شیررها می باشد. از آنجا که حجم تولید شیرها بالاست، معمولاً عملیات بارگیری توسط خود شیرر با مشکل مواجه خواهد شد و زغالسنگ استخراج شده بطور کامل بر روی ناو زنجیری ریخته نمی شود. یکی از راههای مناسب جهت افزایش کارایی شیررها در زمینه بارگیری زغالسنگ کنده شده نصب کلاهک های متحرک در پشت شیررها می باشد. این کلاهکها به عمل بارگیری شیرر کمک فراوان می کند.

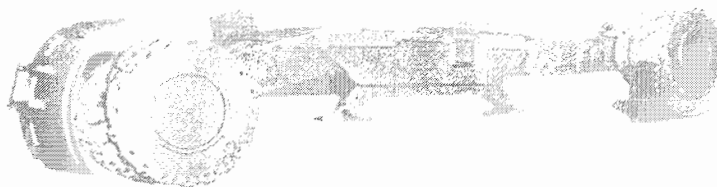
از آنجا که با پیشرفت تکنولوژی ساخت شیررها امکان استفاده از سرعت های بالا در استخراج زغالسنگ فراهم شده است. مشکلات تولید گرد و غبار نیز حائز اهمیت شده است. وجود گرد و غبار مانع پیشروی سریع جبهه کارها خواهد شد. یکی از مهمترین پیشرفتهای در ساخت شیررها نصب افشانه های آب روی مته شیرر جهت آب پاشی جبهه کار در حین برش زغالسنگ می باشد. در این روش آب از طریق منافذی که در روی مته نصب شده روی طبک شیرر قرار دارند، خارج می شوند و گرد و غبار ناشی از استخراج زغالسنگ را تا حد بسیار مطلوبی فرو می نشاند.

دور طبلك شیرر پره‌های ماریپچی وجود دارد که بر روی آنها مته‌هایی نصب شده است. علت اینکه پره‌ها بطور ماریپچی بر روی طبلك شیرر نصب می‌شوند این است که زغالسنگ کنده شده از طریق شیارهایی که بین حلقه‌های ماریپچی بوجود می‌آید، بسمت ناوزنجیری در پشت یا زیر شیرر هدایت شود و کارایی بازگیری زغالسنگ کنده شده توسط شیرر افزایش یابد. اصولاً تعداد ردیفهای مته و تعداد مته‌ها در هر ردیف بستگی به طراحی شیرر دارد. طراحی بسته به ویژگی‌های زغالسنگ از قبیل سختی، خرد شدگی و همچنین ابعاد زغالسنگ استخراجی به طراحی شبکه مته‌های روی طبلك می‌پردازد. سرعت گردش طبلك حدود ۲۵ دور در دقیقه است. امروزه تمایل به سمت استفاده از مته‌های کمتر و لسی بزرگتر و سرعت طبلك کمتر بمنظور افزایش کارایی برش و تولید گرد و غبار کمتر می‌باشد.

اولین شیرر ساخته شده دارای یک طبلك استوانه ای شکل ثابت بود. این شیر بسیار ساده بود و تنها در حین حرکت به جلو بصورت یک طرفه عمل کندن زغال را با برش نسبتاً باریکی (حدود ۵۰ سانتیمتر) انجام می‌داد. این ماشین هنگام انتقال از بالا به پایین شیب زغال را برش داده و در هنگام برگشت عمل تمیزکاری جبهه کار را انجام می‌دهد. با پیشرفت در ساخت تجهیزات زغال کنی، این سیستم اصلاح شد و طبلك‌های بصورت ماریپچی طراحی گردید. این شکل طبلك به هدایت زغال به روی ناوزنجیری نیز کمک می‌کرد.

در مرحله بعد جهت کامل شدن محفظه ماریپچ و ایجاد یک ناوزنجیری ماریپچ یک محافظ در پشت طبلك به ماشین زغال کن وصل شد. (شکل (۳-۸)). که برای جلوگیری از پرتاب زغالسنگ به سمت استخراج شده و هدایت زغال به روی ناوزنجیری بکار می‌رود. در صورتی که هم در حین رفت و هم در حین برگشت عمل برش زغال انجام می‌شود.. ممکن است این محافظ در انتهای جبهه کار موقعیتش نسبت به طبلك عوض شود و در سمت مخالف حالت اول قرار گیرد.

نوع اول شیررها که طبک ثابتی دارند جهت استفاده در لایه‌های با ضخامت یکنواخت مناسب می‌باشد. زیرا ارتفاع طبک روی شیرر ثابت است. در صورتی که از این نوع شیرر در لایه‌های با ضخامت متغیر استفاده شود، از آنجا که طبک قابل حرکت به بالا و پایین نیست، همواره مقداری از زغالسنگ استخراج نمی‌شود و یا مقداری از سنگهای باطله سقف و کف کارگاه استخراج نیز، با زغالسنگ ترکیب می‌شود و از کیفیت زغالسنگ استخراجی می‌کاهد.



شکل (۳-۸) محافظ پشت طبک شیرر [۱۸]

از آنجا که استفاده از شیرر با یک طبک ثابت مناسب برای لایه‌های ضخیم نبود، دو طبک ثابت در دو طرف شاسی شیرر نصب شد (شکل ۳-۹). با این کار توان تولیدی در لایه‌های ضخیم افزایش یافت اما مشکلات مربوط به عدم انعطاف پذیری شیررها جهت حرکت طبک‌ها به بالا و پایین در استخراج لایه‌های با ضخامت متغیر همچنان برجا ماند.

روشهای برش با شیررها از لحاظ جهت برش معمولاً به دو شکل یکطرفه و دو طرفه می‌باشد. در برش یکطرفه، شیر تنها در یکسو می‌برد و در سفر بازگشت بارکردن باقیمانده زغالسنگ ریخته شده و در حقیقت عمل تمیز کردن جبهه کار انجام می‌شود. ممکن است که بازگشت شیرر بطور ساده و بدون انجام عملیات خاصی نیز انجام شود ولی در هر صورت مقداری از زغالسنگ که در رفت‌کنده نشده در سفر بازگشت از جبهه کار استخراج می‌شود. در این روش کارایی بارکنندگی بسیار زیاد است.

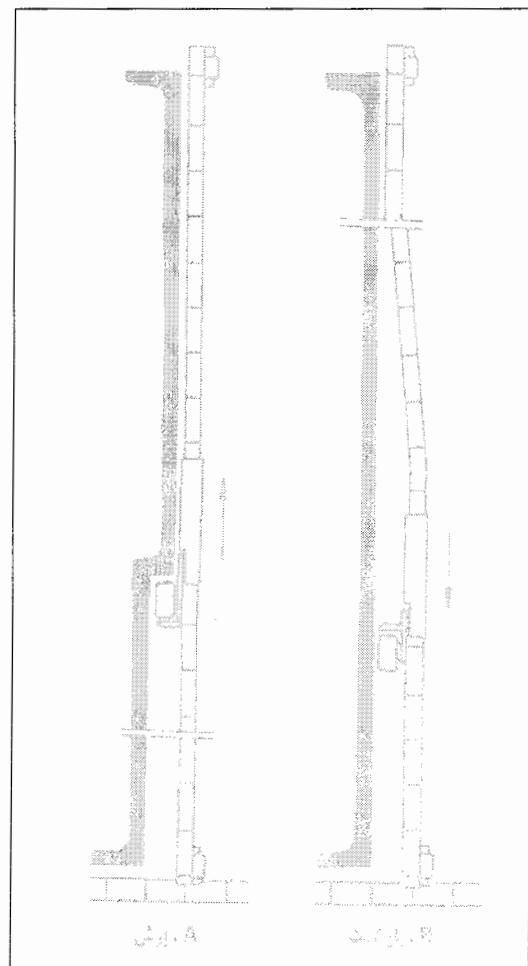
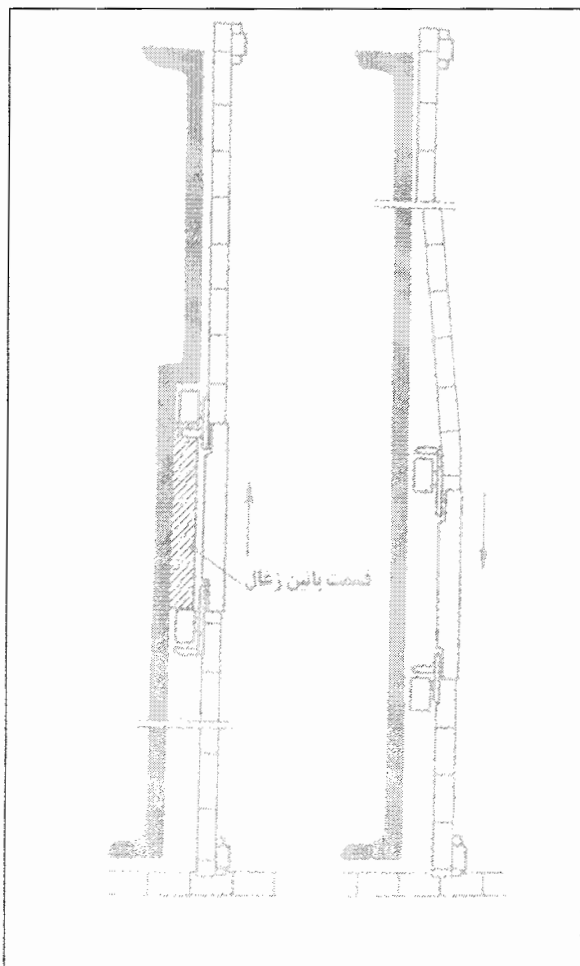
بر اساس مشاهدات انجام شده میانگین ضخامت زغالسنگ باقیمانده در کف لایه پس از سفر بارکردن و تمیز کردن کمتر از سه سانتیمتر است و هنگام پیشروی، ناوونجیری به راحتی به جلو رانده می‌شود. در حین سفر بازگشت، شیرر می‌تواند ته زغال باقیمانده بر اثر جهش طبلک در سفر برش را ببرد در نتیجه کف همیشه صاف باقی می‌ماند.



شکل (۳-۹) شیرر دو طبلکه با بازوی ثابت (۱۸)

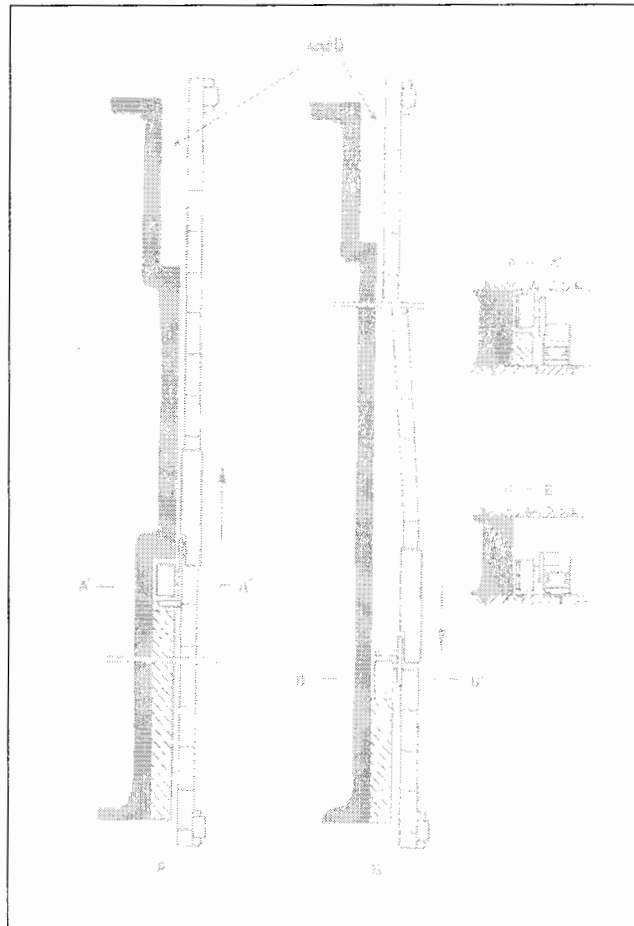
عیب اصلی برش یکطرفه، بریدن تنها یک پوسته از زغالسنگ در هر سفر رفت و برگشت می‌باشد. از اینرو زمان استفاده از ماشین برای برش زغال پایین است. روش برش یکطرفه با دو نوع شیر یک طرفه و دو طرفه را در شکل‌های (۳-۱۰) و (۳-۱۱) ملاحظه می‌شود. برش یکطرفه بیشتر با شیرهای با طرفه ثابت کاربرد دارد.

در برش دو طرفه، برش، هم در سفر رفت و هم در سفر بازگشت انجام می‌شود. سیکل کامل معدن کاری، استخراج کل ارتفاع لایه و بدنبال آن پیشروی ناوزنجیری و نگهدارنده‌های قدرتی را دربر می‌گیرد. امروزه این روش در پهنه‌ها بکار گرفته می‌شود. شکل‌های (۳-۱۲) و (۳-۱۳) برش دو طرفه با شیر یک طرفه و دو طرفه را نشان می‌دهد.

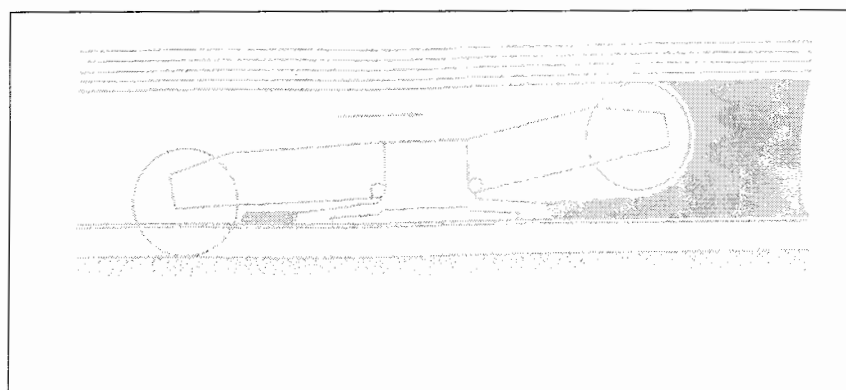


شکل (۱۵-۱۴) برش یکطرفه با شیر یک طرفه [۱۴] شکل (۱۱-۱۱) برش یکطرفه با شیر دو طرفه [۱۴]

جهت رفع مشکل یاد شده و افزایش کارایی شیررها، سعی بر این شد که در شیررها از بازوی متحرک استفاده شود. با این تفکر نسل جدیدی از شیررها به بازار آمدند و تحول مهمی را در استخراج زغالسنگ در جبهه کار طولانی ایجاد کردند. این شیررها بصورت یک طبقه و دو طبقه در بازار عرضه شدند.



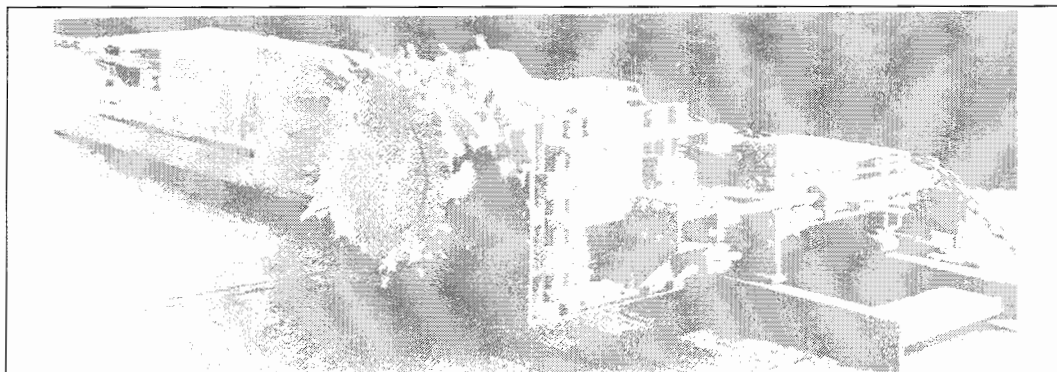
شکل (۳-۱۲) برش دو طرفه با شیرر یک طبقه [۱۴]



شکل (۳-۱۳) برش دو طرفه با شیرر دو طبقه [۱۴]

الف: شیرر یک طبقه با بازوی متحرک (SERDS)

تا حدود ۱۵ سال پیش این نوع شیرر معمول ترین شیرر مورد استفاده در معادن زغالسنگ جبهه کار طولانی بود. در شیرر یک طبقه با بازوی متحرک، بازو به کمک کنترل هیدرولیک بالا و پایین برده می شود. در صورتی که لایه زغالسنگ از حد معینی ضخیم تر باشد، این شیرر از بریدن تمام ضخامت لایه در یک نوبت ناتوان می ماند و برای کامل کردن برش، ناگزیر از برش در برگشت می باشد. شکل (۳-۱۴) یک نوع شیرر یک طبقه با بازوی متحرک را نشان می دهد. همچنین شکل (۳-۱۵) این نوع شیرر را در حین کار یک جبهه کار طولانی بتصویر کشیده است.



شکل (۳-۱۴) شیرر یک طبقه با بازوی متحرک [۱۸]



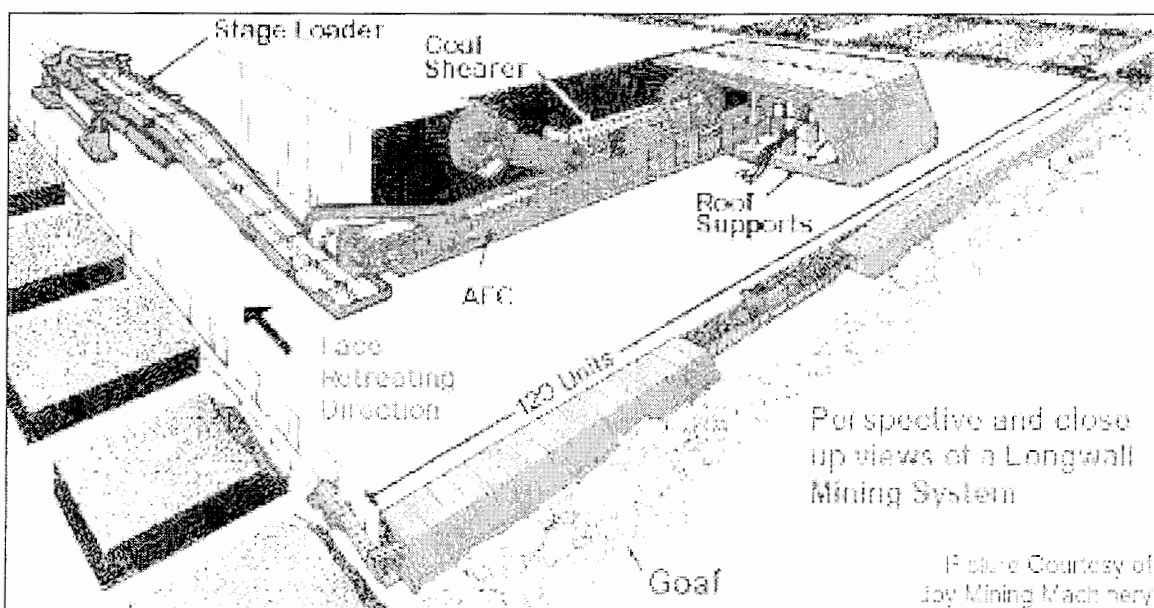
شکل (۳-۱۵) شیرر یک طبقه با بازوی متحرک در حال کار [۱۹]

ب: شیرر دو طبلکه با بازوی متحرک

این شیرر امروزه معمولترین ماشین زغالکنی در جبهه کار طولانی لایه‌های با ضخامت مناسب می‌باشد. شکل (۳-۱۶ الف) این مدل از شیرر را نشان می‌دهد. شیرر دو طبلکه با بازوی متحرک، در یک عبور، برش کاملی از زغال را برداشته و بدون هیچگونه کاهش تولیدی، انعطافپذیری مناسبی نیز دارد. (شکل ۳-۱۶ ب) چگونگی انجام عملیات را در یک سیستم جبهه کار طولانی نشان می‌دهد.



شکل ۳-۱۶ الف - شیرر دو طبلکه با بازوی متحرک [۱۸]



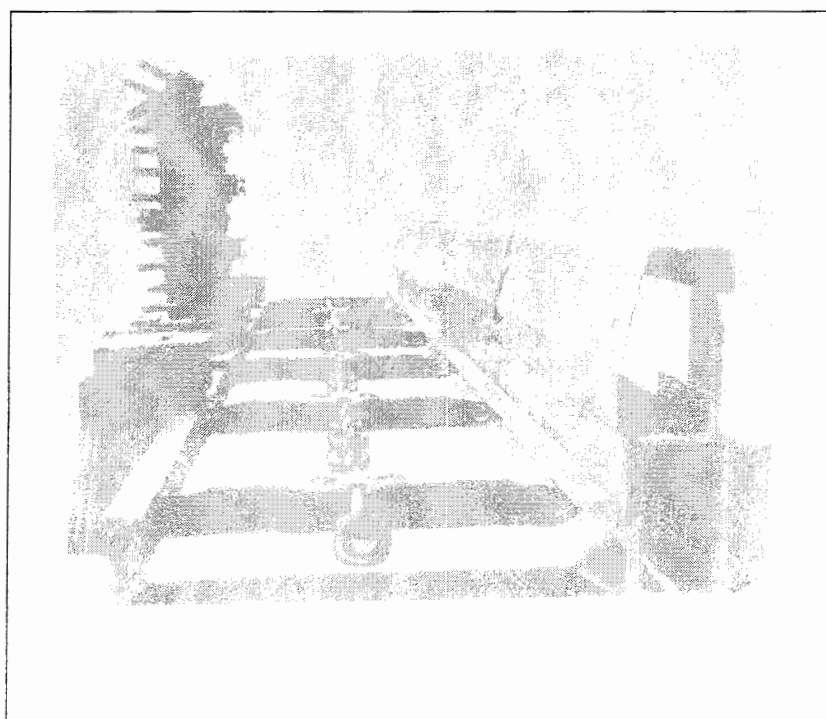
شکل ۳-۱۶ ب) یک شیرر در حال کار در سیستم استخراج Longwall [۱۸]

مهمترین پارامترهایی که در حین انتخاب شیرر باید تعیین شوند شامل ارتفاع استخراج و سرعت حرکت شیرر می باشد. پارامترهای دیگر از قبیل قدرت موتور، تعداد مته بر روی ضلک و غیره، همگی به نحوی تابع این دو پارامتر هستند.

۳-۴-۲-۳- رنده ها

رنده برای اولین بار در سال ۱۹۴۰ در آلمان مورد استفاده قرار گرفت و بتدریج کامل شد. این ماشین جهت حفر یک تیغه از زغال به عمق ۵ تا ۱۸ سانتیمتر بصورت رنده کردن بکار می رود. امروزه در جبهه کار طولانی تمام مکانیزه و بزرگ، رنده ها کاربرد زیادی ندارند و اصولاً در شرایط زمین شناسی خاص قابل استفاده اند. شکل (۳-۱۷) یک نوع رنده را نشان می دهد.

رنده بر روی لبه ناوونجیری سوار می شود و در فضای بین ناوونجیری و جبهه کار حرکت می کند. رنده بواسطه اعمال فشار افقی جکهای هیدرولیکی و پنوماتیکی روی قاب ناوونجیری در مقابل جبهه کار نگهداشته می شود.



شکل (۳-۱۷) رنده به همراه ناوونجیری [۱۶]

فاصله جکها به سختی زغالسنگ بستگی دارند و جکها معمولاً در فواصل ۳ تا ۸ متر نصب می‌گردند. ارتفاع رنده با توجه ضخامت لایه زغالسنگ تعیین می‌شود. معمولاً ارتفاع رنده به میزان یک دوم تا دو سوم ضخامت متوسط لایه زغال انتخاب می‌شود. سرعت رنده بین ۰/۵ تا ۲ متر در ثانیه متغیر است.

رنده شامل تیغه، زنجیر کشش، جعبه دنده، لوله راهنما، وسایل محافظ زنجیر، موتور الکتریکی و واحد کنترل آن می‌باشد. سرته‌های واقع در روی تیغه رنده شبیه چاغوست. تیغه رنده مانند طبلک شیرر بوده اما دارای هیچگونه تجهیزات موتوری نمی‌باشد. رنده بواسطه اعمال نیروی کششی توسط زنجیر کشش، در طول جبهه کار حرکت می‌کند و زغالسنگ جبهه کار را رنده می‌نماید. نیروی کشش لازم برای حرکت رنده در طول جبهه کار توسط سردنده‌هایی که در دو طرف جبهه کار نصب شده فراهم می‌شود. از مزایای رنده‌ها کنترل و نگهداری بهتر سقف‌ها نسبت به شیررها، و از معایب آن محدودیت ارتفاع کاری آنها می‌باشد. سه نوع اصلی رنده که عموماً مورد استفاده قرار می‌گیرند عبارتند از: رنده هوک، رنده لغزشی و رنده ضربه ای.

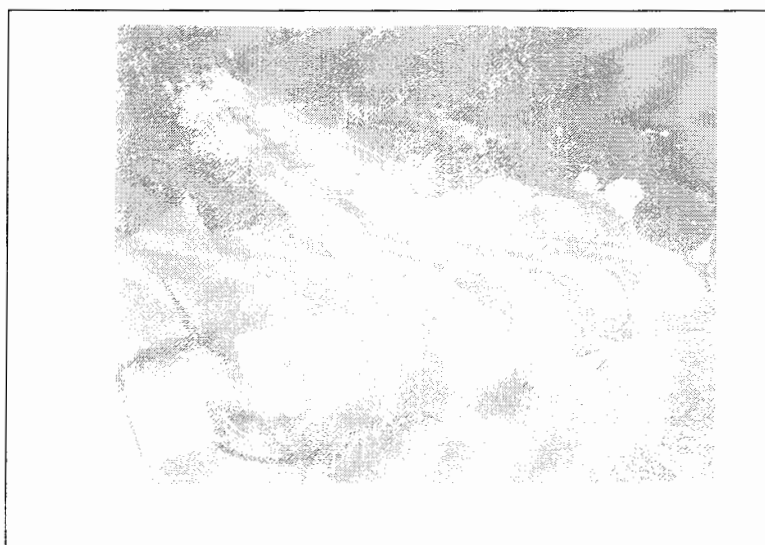
۳-۴-۳- ماشین‌های حمل زغالسنگ

زغالسنگ استخراج شده در جبهه کار طولانی توسط شیرر یا رنده، باید سرعت از داخل کارگاه استخراج بیرون برده شود. این عمل توسط یک ناو زنجیری انعطاف پذیر^۱ که در جلو جبهه کار و در امتداد آن نصب شده است، انجام می‌پذیرد. ناو زنجیری، زغالسنگ کنده شده توسط شیرر یا رنده را به ورودی سر منتقل می‌کند و در آنجا زغالسنگ را بر روی نوارنقاله واسطه^۲ تخلیه می‌نماید. این نوار نیز زغالسنگ را به نوارنقاله اصلی منتقل می‌کند. علاوه بر حمل زغالسنگ، ناو زنجیری به عنوان یک تکیه گاه برای پیشروی ماشین زغالکنی است و همانند ریل راهنمایی برای آن عمل می‌کند.

^۱Armoured face conveyor

^۲Stage loader

از جمله کاربردهای دیگر ناوزنجیری این است که نگهدارنده‌های قدرتی با اتکا به ناوزنجیری و توسط بازوی هیدرولیکی که ناوزنجیری و نگهدارنده‌های قدرتی را بهم متصل می‌کند، خود را بجلو حرکت می‌دهد. شکل‌های (۱۸-۳) و (۱۹-۳) دو نوع ناوزنجیری قابل استفاده در جبهه کار طولانی را نشان می‌دهد. از آنجا که طراحی ناوزنجیری بر اساس ظرفیت حمل و نوع کنترل سقف صورت می‌گیرد، لذا انواع مختلفی از آنها برای انواع لایه‌ها و شرایط سقف مختلف ساخته شده‌اند. ناوهای زنجیری دارای ظرفیت حمل بار زیادی هستند و از نظر ساختمانی بسیار محکم و انعطاف‌پذیر می‌باشند. ارتفاع بدنه ناوهای زنجیری کم است.



شکل (۱۸-۳) یک نوع ناوزنجیری انعطاف‌پذیر [۱۸]

با وجود اینکه انواع مختلف ناوزنجیری در دسترس می‌باشند اما همگی آنها از لحاظ ساختمان و اجزاء اصلی شبیه یکدیگر می‌باشند. ناوزنجیری متشکل از یک سرگرداننده، چند نوع سینی (سینی‌های مستقیم، شیب دار، اتصال دهنده و واسطه)، زنجیرهای اتصال، پره‌ها^۱ و قسمت انتهایی می‌باشد. علاوه بر این ناوهای زنجیری به تجهیزات اضافی مانند صفحه شیب‌دار در دو طرف سینه کار، صفحه سر ریز در طرف محل فروریخته، کانالهای عبور کابل، و وسایل محکم کننده زنجیر و ثابت سازنده ناوزنجیری مجهز هستند.

^۱Flights

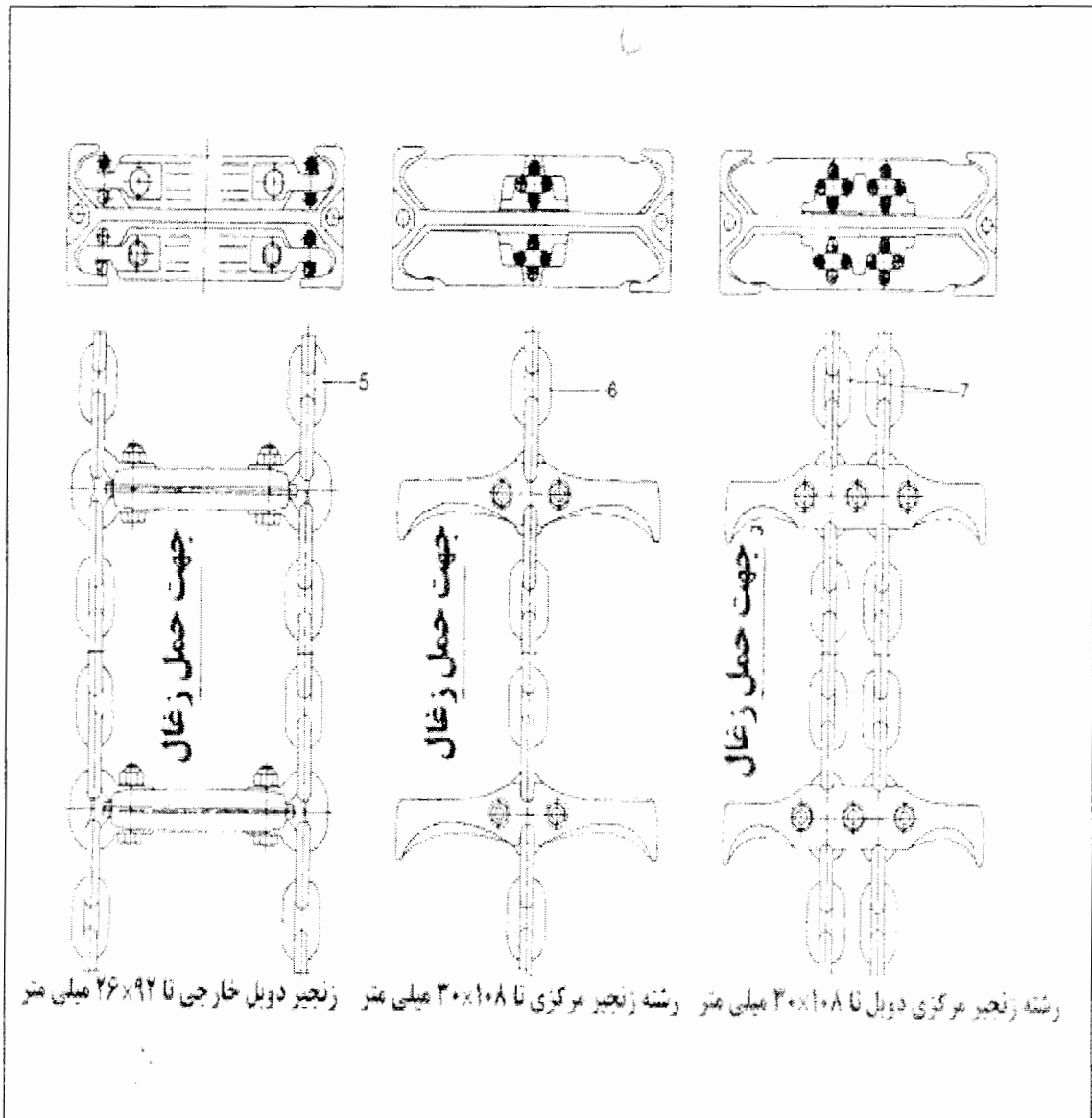
یک زنجیر بی انتها میان سرگرداننده در ورودی سر و ورودی ته نصب شده است. پره‌ها نیز در فواصل ثابت به حلقه‌های زنجیر متصل شده‌اند. بر اثر حرکت زنجیر، پره‌ها نیز به حرکت در می‌آیند و زغالسنگ کنده شده از جبهه کار را از تقاطع ورودی ته به تقاطع ورودی سر منتقل می‌کنند. پس از تخلیه زغالسنگ، پره‌ها و زنجیر از زیر سینی‌ها به تقاطع ورودی ته باز می‌گردند.



شکل (۳-۱۹) نوع دیگری از ناو زنجیری [۱۶]

اگرچه سینی‌ها دارای ساختمان بسیار ساده ای هستند ولی از مهمترین اجزای ناو زنجیری هستند. سینی‌ها وظیفه نگهداری ساختمان، حرکت پره‌ها، حرکت دادن زغالسنگ شده و ریل راهنما جهت ماشین زغال کنی را به عهده دارند و لذا تحت سایندگی زیادی قرار می‌گیرند. با توجه به این مطالب ناوها بایستی قوی، سخت و دارای مقاومت سایندگی بالا باشند.

بر اساس تعداد زنجیره‌های بکاربرده شده در ناو زنجیری، و وضعیت قرار گرفتن آنها انواع مختلفی از ناوهای زنجیری طراحی شده‌اند. شکل (۲۰-۳) چند نوع از این ناوهای زنجیری را نشان می‌دهد.



شکل (۲۰-۳) چند نوع ناو زنجیری با وضعیت های مختلف

۳-۴-۱- انتخاب ناوزنجیری

انتخاب ناوزنجیری بیشتر بر اساس ظرفیت حمل ناوزنجیری، مصرف برق ناوزنجیری و استحکام زنجیر انجام می‌پذیرد. عواملی که در انتخاب ناوزنجیری باید مورد نظر قرار گیرد شامل عرض سینی نوع و اندازه زنجیر، ترتیب سینی‌های مستقیم، وسایل اضافی برای ماشین زغال کن، مصرف برق دستگاه گرداننده (واحد محرک) و ترتیب قرار گیری گرداننده‌ها می‌باشد. هنگام انتخاب ناوزنجیری، نوسانهای ضخامت لایه باید در نظر گرفته شود و ظرفیت آن باید با حالتی که تمام ضخامت بریده می‌شود، متناسب باشد. علاوه بر این ابعاد آن نیز با حالتی که حداقل ضخامت لایه بریده می‌شود تناسب داشته باشد. [۲]

۳-۵- اثرات مکانیزاسیون بر روی سایر کارهای معدنی

دو اثر مهم از پیامدهای مکانیزه کردن کارهای معدنی وجود دارد. یکی افزایش خاکستر زغال خام در معادن زغال و دیگری مصرف زیاد از حد نیروی الکتریسیته. از ذکر اثرات حرارت تهویه اضافی هنگام کاربرد موتورهای دیزلی در اینجا صرف نظر می‌شود.

طراحی ظرفیت کارخانه تغذیه یا زغال شویی باید با ملاحظه میزان تولید در روش مکانیزاسیون باشد. زیرا زغالهای حاصله از کارگاههای استخراج مکانیزه دارای مقادیر بیشتری خاکستر است. ماشین‌ها در این روش همه لایه را یکجا زغالبری یا زغال کنی می‌کند در حالیکه در کارگاههای غیرمکانیزه امکان بجاگذاری لیچه «پیم گیری» وجود دارد.

شبهه برق معدن باید مقادیر انرژی الکتریکی لازم را که گاهی به چند هزار کیلووات در یک طبقه معدن می‌رسد، تامین کند. طرح و انتخاب اندازه‌های ترانسفورماتورها، کلیدها، کابلها و غیره باید با میزان مکانیزاسیون هماهنگ باشد. جا دارد گفته شود که توقف ماشینهای مکانیزاسیون ضرر بیشتری به محصول می‌زند تا توقفهای کارگاههای غیر مکانیزه.

فصل چهارم

بررسی امکانپذیری
مکانیزاسیون در معادن
زغالسنگ ایران

۴-۱- مقدمه

با توجه به روند رو به رشد معدنکاری در جهان و بکارگیری تکنولوژی مدرن جهت کسب نتایج مطلوبتر، ضرورت اعمال مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ کشور بوضوح مشخص می‌گردد. از اینرو باید اولین گامها برای مطالعات امکان پذیری مکانیزاسیون در معادن و ذخایری که طراحی‌ها جهت استحصال آنها در مراحل آغازین است برداشته شود.

صنعت معدنکاری در مقایسه با برخی صنایع که از نظر سطح تکنولوژی مراحل مکانیزاسیون^۱، کنترل از راه دور و استفاده از روبات را تجربه کرده اند، هنوز در حال تجربه مرحله مکانیزاسیون می‌باشد و در بعضی از موارد از جمله معدنکاری عملیات مکانیزاسیون در کشور ما هنوز مورد توجه قرار نگرفته و عمده فعالیت‌ها به استفاده از نیروی انسانی می‌باشد.

ارتقاء سطح تکنولوژی معدنکاری زیرزمینی به سطح مکانیزاسیون عملیات استخراج، یکی از مهمترین تجهیزات در راستای بهبود سطح فنی و اقتصادی عملیات می‌باشد. امروزه مکانیزاسیون عملیات استخراج در معادن زغالسنگ بنحو چشمگیری موجب افزایش راندمان عملیات شده است، بطوری که با کاهش نیروی انسانی و افزایش راندمان تولید، مزایای فنی و اقتصادی فراوان بدنبال دارد. لذا بجاست تا در کشور ما به مکانیزاسیون توجه خاصی مبذول گردد. در همین راستا در این فصل سعی شده است به بررسی هرچند اجمالی و تئوریک امکانپذیری مکانیزاسیون در چند نمونه از معادن زغالسنگ ایران، مانند لایه d2 پابدانای کرمان و معدن شماره ۲ طبس که از قابلیت مکانیزاسیون خوبی برخوردار هستند، پرداخته شود. همانطور که می‌دانیم بحث مکانیزاسیون فعلا در کشور ما بطور جدی در حوضه زغالخیز طبس مطرح می‌باشد، بهمین خاطر ما نیز تمرکز بررسی خود را در همین ناحیه زغالی معطوف می‌کنیم.

۴-۲- اهمیت و اثرات مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ ایران

استفاده از منابع زیر زمینی داخلی و توسعه معادن زغالسنگ به موازات استخراج نفت برای ایران که یک کشور در حال رشد است از اهمیت زیادی برخوردار بوده و در حقیقت پیش نیاز رسیدن به تعالی اقتصادی است. اهداف برنامه توسعه معادن زغالسنگ ایران بترتیب اهمیت از این قرار است:

الف: بالا بردن بهره‌وری در معادن

این میزان بالا بردن تا جایی است که زغالسنگ بطریقه اقتصادی و با قیمت تمام شده مناسب استخراج شود.

ب: افزایش تولید حداقل تا سطح مورد نیاز در داخل

بدیهی است هرچه بهره‌وری بالا رود، قیمت تمام شده و به همراه آن قیمت بازار (فروش) تنزل کرده، تقاضا برای زغال در داخل زیاد می‌شود

ج: حفظ یا بالا بردن سطح ایمنی

در برنامه‌های ازدیاد بهره‌وری و تولید، امکان کاهش ایمنی وجود دارد. بهبود بخشیدن به وضعیت معادن زغالسنگ، به شرایط زمین شناسی، امکانات فنی موجود و وضعیت اقتصادی کشور بستگی دارد. چنانچه این شرایط فراهم باشد، معادن را می‌توان با انجام هماهنگ و همزمان دو سیاست زیر توسعه داد:

الف) مکانیزاسیون کارگاههای استخراج که در این راه استفاده از ماشین‌آلات مناسب و بهینه ضروری است.

ب) تمرکز کارگاهها یا به عبارت دیگر حذف کارگاههای کوچک و غیر اقتصادی و ادغام کارگاهها و معادن بطریقی که تعداد معادن حداقل و تولید هر معدن حداکثر ممکن باشد.

ازدیاد بهره‌وری با روشهای پرداخت ویژه نیز ممکن است. ولی اغلب دیده می‌شود که این پرداختهای ویژه فقط باعث یک بهبود سطحی و کم دوام در بهره‌وری می‌گردد. در صورتی که مکانیزاسیون و تمرکز، زیربنای صنعت معدنکاری را تقویت کرده، افزایش بهره‌وری و تولید در دراز مدت را همراه خواهند داشت.

هدف کارشناسان از برنامه‌های توسعه معادن زغالسنگ این است که از ذخایر موجود زغالی با کمترین ضایعات استخراجی، نهایت استفاده را به عمل آورند و میزان استخراج زغالسنگ به منظور تامین احتیاجات صنایع فولاد را افزایش دهند تا در نهایت زغال به صورت اقتصادی و با رعایت اصول ایمنی استخراج شود. به این ترتیب این ضرورت بوجود می‌آید که معادن موجود، مکانیزه و معادن جدید تجهیز شوند و بطور کامل صنعت زغالسنگ را از طریق به کارگیری شیوه‌های صحیح کار، و هماهنگ ساختن قسمت‌های مختلف عملیات تولید با یکدیگر، رونق بخشید. امکان بهبود بخشیدن به وضعیت معادن زغالسنگ وابسته به شرایط زمین‌شناسی، اجتماعی، اقتصادی و فنی می‌باشد. [۱۱]

در حال حاضر در حدود ۳۵ معدن زغالسنگ در ایران وجود دارد که استخراج در آنها بصورت دستی یا نیمه مکانیزاسیون انجام می‌شود. تولید زغالسنگ هم اکنون در حدود ۱/۵ میلیون تن در سال است و تعداد کل کارکنان این صنعت ۳۵۰۰۰ نفر می‌باشد که در نتیجه متوسط بهره‌وری در این صنعت ۴۳ تن بر نفر سال می‌شود. همین معیار برای معادن انگلستان و آمریکا ۱۲۰۰ و ۲۳۰۰ تن یعنی بترتیب ۲۸ و ۵۳ برابر می‌باشد. دلایل عمده اختلاف فاحش در بهره‌وری معادن ایران و دو کشور فوق، عدم استفاده از مکانیزاسیون، پراکنده و نامتمرکز بودن معادن و بکارگیری سیستم اقتصادی نامناسب در تمام صنایع من جمله صنعت معدنکاری می‌باشد. اختلاف بین بهره‌وری در معادن ایالات متحده و انگلستان بیشتر به دلایل مناسب‌تر بودن ذخایر معدنی در آمریکاست. زیرا در این کشور لایه‌های زغالی، پر ضخامت بوده در اعماق کمتری نیز قرار دارند.

در سال ۱۹۵۰ بهره‌وری در معادن زغالسنگ انگلستان حدود ۳۰۰ تن بر نفر سال یعنی هفت برابر وضعیت فعلی ایران بوده است. در همین سال شرایط کارگاه‌های استخراج جبهه کار طولانی آن کشور از نظر مکانیزاسیون تقریباً مانند وضعیت فعلی کارگاه‌های استخراج ایران بود.

بنابراین بهره‌وری هفت برابر نمیتواند تنها بدلیل عدم استفاده از مکانیزاسیون باشد و عوامل دیگر از قبیل عدم تمرکز در معادن و وضعیت غیر اصولی اقتصادی نیز باعث این کمبود شده است. در همین سال تعداد کل معادن انگلستان ۹۰۱ و میزان کل تولید آنها ۲۲۰ میلیون تن بوده است. یعنی هر معدن بطور متوسط حدود ۲۴۰۰۰۰ تن در سال تولید داشته است حال آنکه هر معدن در ایران در حال حاضر به طور متوسط ۷۵۰۰۰ تن در سال تولید می‌کند. این بدین معناست که در حال حاضر تولید هر معدن بطور متوسط در ایران در حدود یک سوم تولید معدن مشابه خود در انگلستان در سال ۱۹۵۰ است. بنابراین نتیجه می‌شود که با فرض صحت رابطه مستقیم و میزان استفاده از مکانیزاسیون برابر، بهره‌وری در معادن انگلستان در سال ۱۹۵۰ هفت برابر بهره‌وری در معادن ایران در حال حاضر بوده که سه برابر آن (تقریباً ۴۰٪) بدلیل تمرکز بیشتر و چهار برابر (تقریباً ۶۰٪) بدلیل دیگر بوده است.

اگر این مطلب به معادن ایران تعمیم داده شود می‌توان نتیجه گرفت که چنانچه با همین معادن و تجهیزات موجود، عمل تمرکز در معادن انجام شود، تولید و بهره‌وری سه برابر می‌شود. همچنین اگر پارامترهای دیگر که اغلب در قالب یک سیستم اقتصادی رقابتی یعنی اقتصادی بازار ممکن است نیز اصلاح شوند، تولید و بهره‌وری هفت برابر خواهد شد. پس از آن، ازدیاد بیشتر در تولید و بهره‌وری تنها با استفاده از مکانیزاسیون ممکن است.

برای روشن شدن اثر مکانیزاسیون در بهره‌وری مقایسه‌ای بین تعدادی از معادن زغالسنگ در ایالات متحده که از مکانیزاسیون بالا استفاده می‌کنند با تعداد دیگری که تا حد متوسط مکانیزه هستند انجام شده است. این مقایسه نشان می‌دهد که در معادن تمام مکانیزه، بهره‌وری بر حسب تن بر شیفت ۷۰٪ بالاتر است. همچنین آمار بهره‌وری در معادن آمریکا در روش جبهه کار طولانی و روشهای دیگر از قبیل جبهه کار کوتاه و اتاق و پایه نشان می‌دهد که بهره‌وری در روش جبهه کار طولانی بمیزان قابل ملاحظه‌ای بالاتر بوده و جذابیت آن در سالهای اخیر بطور فزاینده‌ای زیاد شده است.

بنابراین نتیجه می‌شود که با توجه به جدول (۴-۱) و آمار مشابه در کشورهای دیگر، بالاترین بازدهی در معادن زغالسنگ دنیا امروزه مربوط به کارگاههای استخراج تمام مکانیزه جبهه کار طولانی می‌باشد. [۱۲]

جدول ۴-۱ مقایسه بهره‌وری در روش جبهه کار طولانی با روشهای دیگر [۱۲]

بهره‌وری					روش استخراج
۱۹۸۹	۱۹۸۸	۱۹۸۷	۱۹۸۶	۱۹۸۵	
۲/۳۶	۲/۳۴	۲/۱۸	۱/۸۶	۱/۵۴	جبهه کار طولانی
۲/۱۴	۲/۱۱	۱/۹۴	۱/۷۷	۱/۶۶	روشهای دیگر

۴-۳- بررسی شرایط طبیعی جهت مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ ایران [۱۲]

لایه سقف: روش جبهه کار طولانی با ماشین‌آلاتی که امروزه موجود است می‌تواند در بسیاری از انواع سقف‌ها بکار برده شود. اگر سقف بلاواسطه آنقدر سست نباشد که حالت روان نداشته باشد و یا آنقدر سخت نباشد که بهیچ وجه تخریب نشود، امکان استفاده از مکانیزاسیون در آن لایه وجود دارد.

وسایل نگهداری قدرتی چند پایه، با تمرکز زیاد خود می‌توانند در سقفهای کاملاً سست بکار برده شوند. همچنین وسایل مدرن، پیشروی زیاد را در جبهه کار ممکن ساخته، وقت کمتری برای پایین آمدن به سقف و لایه اصلی می‌دهند و لذا با انتخاب سرعت پیش روی مناسب و پس از عبور کارگاه استخراج سقف آن، می‌ریزد که این خود یکی از مزایای مکانیزاسیون است. بنابراین هر چه سرعت پیشروی بیشتر باشد نیروی کمتری بر روی سقف کارگاه استخراج وارد می‌شود و این سرعت زیاد تنها با استفاده از مکانیزاسیون و ماشین‌آلات تولید پیوسته ممکن است.

اگر سقف بلاواسطه محکمتر از ایده آل باشد، قابلیت تخریب آن در حالت غیر مکانیزه کم است ولی با استفاده از وسایل نگهداری قدرتی می‌توان قابلیت تخریب را افزایش داد.

در یک کارگاه تمام مکانیزه، تعداد زیادی وسایل نگهداری قدرتی چند پایه، پهلوی هم قرار گرفته اند بطوری قسمت عقب آنها خط منظمی را تشکیل می دهد. همچنین وسایل نگهداری فشار زیاد بر سقف بلاواسطه وارد کرده و با توجه به سرعت پیشروی زیاد، یک خط مستقیم شکست در سقف بلاواسطه تشکیل می شود.

بررسی های انجام شده نشان می دهند که اکثر لایه های زغالسنگ در حال کار در ایران دارای سقفهایی هستند که استحکام آنها از متوسط تا محکم است و برای مکانیزاسیون مناسب می باشند. آمار موجود حاکی از آن است که در مورد تقریباً ۹۰٪ لایه ها، شرایط سقف محدودیتی برای مکانیزاسیون کامل، ایجاد نمی کند.

لایه کف: با پیشرفت تکنولوژی استخراجی، امروزه شرایط لایه کف، عملاً محدودیتی برای بکارگیری

مکانیزاسیون ایجاد نمی کند. در مواردی که کف لایه زغالسنگ بسیار سست باشد، مشکلات جزئی در عمل پیش می آید که اکثراً با تغییر ماشین آلات و یا تنظیم روش استخراج قابل حل هستند. مثلاً اگر کف لایه سست تر از زغالسنگ باشد، نمی توان از ماشینهای رنده سریع برای برش استفاده کرد. در اینگونه مواقع با ازدیاد سرعت پیشروی و تغییرات جزئی در وسایل نگهداری، می توان از فرورفتگی پایه ها در کف لایه نیز جلوگیری کرد.

لایه های زغالسنگ ایران اکثراً دارای کف ماسه سنگ کاملاً مسطح هستند. بطور مثال از بین تمامی لایه ها در معدن پابدانا فقط لایه (d6) دارای کف نسبتاً سست ولی در عین حال قابل مکانیزاسیون می باشد. بررسی های انجام شده نشان می دهند که حدود ۸۰٪ لایه های ایران دارای کف مستحکم هستند و تقریباً تمامی لایه ها از نظر استحکام لایه کف، قابلیت مکانیزاسیون بالایی دارند.

ضخامت لایه: مناسب ترین ضخامت از نظر قابلیت مکانیزاسیون و بازدهی اقتصادی ۲/۵ متر است. در

لایه های نازک تر از یک متر و تا حدود ۵۰ سانتیمتر، قابلیت مکانیزاسیون تغییر محسوسی نمی کند بلکه بازدهی اقتصادی کم می شود.

حد اقتصادی ضخامت لایه، معمولاً بین ۱۰۰ تا ۵۰ سانتیمتر است. این حد بیش از هر چیز به شرایط فنی و اقتصادی منطقه بستگی دارد. بنابراین حد امکان بهره‌گیری از مکانیزاسیون در رابطه با ضخامت لایه دقیقاً مشخص نیست. اگرچه لایه‌هایی با ضخامتهای تا ۴۰ سانتیمتر هم در برخی کشورها از قبیل آلمان، فرانسه و انگلستان بطور کاملاً مکانیزه استخراج شده‌اند.

ضخامت درصد قابل ملاحظه‌ای از لایه‌های ایران در محدوده ۰/۵ تا ۲/۵ متر است و قابلیت مکانیزه شدن را دارا هستند. اگر چه حد اقتصادی مکانیزاسیون در مورد هر لایه بطور جداگانه باید محاسبه شود. یکنواختی ضخامت نیز قابلیت مکانیزاسیون را کم نمی‌کند بلکه در مزیت اقتصادی روشهای تمام مکانیزه اثر می‌گذارد.

وسایل نگهداری قدرتی دارای محدودیت ارتفاعی نیستند و به آسانی می‌توان ارتفاع آنها را با ضخامت استخراج تغییر داد. همچنین بطور مثال از میان ماشینهای برنده، شیرلودر را می‌توان نام برد که دارای طبکلهایی با بازوی متحرک است و می‌تواند ضخامت استخراج را در قسمتهای مختلف کارگاه استخراج تغییر دهد. یکنواخت بودن ضخامت لایه، عمدتاً در میزان تولید و بنابراین در سرعت پیشروی اثرگذار است.

شیب لایه: اولین ماشین‌آلات مکانیزه که برای تولید پیوسته در روش جبهه کار طولانی در دهه ۱۹۵۰ به بازار آمد، برای لایه‌های کم شیب مناسب بود و در شیب‌های بالاتر از ۱۵ درجه عملیات استخراج دچار مشکلاتی می‌شد که حل آنها مستلزم هزینه‌های زیادی بود.

یک کارگاه استخراج جبهه کار طولانی امروزه شامل سه نوع ماشین عمده است: ماشین برش، ماشین حمل و وسایل نگهداری سقف. میزان برش در بازدهی ماشین‌های برش مدرن اثر چندانی ندارد. به‌عنوان مثال ماشین شیرلودر تا شیب ۴۰ درجه و بدون تغییر عمده در آن بطور موثر کار می‌کند و انواع ماشین‌های رنده‌ای حتی در شیب‌های نزدیک به قائم هم با مشکلی مواجه نمی‌شوند.

در بین ماشینهای حمل که امروزه ناور زنجیری قدرتی (AFC) همه جا گیر شده، تا شیب ۴۰ درجه برای آن هیچ مشکلی بوجود نمی آید و پس از آن تنها مسأله ریزش زغال عامل محدود کننده است.

استفاده از وسایل نگهداری قدرتی چند پایه در شیبهای بالاتر از ۲۰ درجه مستلزم اضافه کردن یکسری تجهیزات نگهدارنده است. لکن استفاده از این وسایل تا شیب حدود ۵۰ درجه ممکن است. اگرچه عدم یکنواختی شیب در طول کارگاه استخراج، انتخاب ماشین آلات را محدود می سازد، ولی قابلیت انعطاف تجهیزات فوق، مکانیزاسیون در اینگونه لایهها ممکن ساخته است.

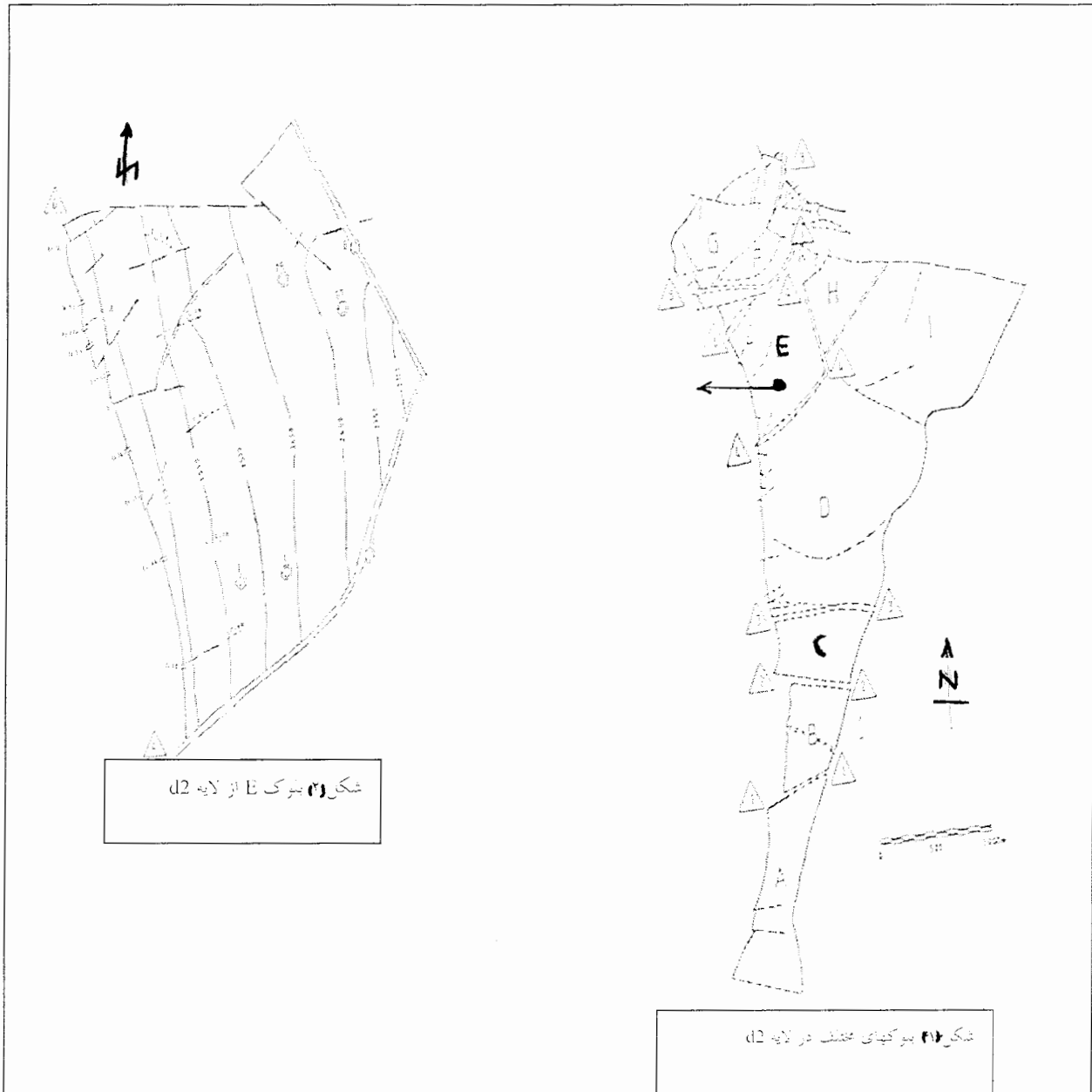
روش جبهه کار طولانی تمام مکانیزه، برای لایههایی که شیب آنها بیشتر از ۵۰ درجه باشد، مناسب نیست و اینگونه لایهها معمولاً به روش نیمه مکانیزه استخراج می شوند. درصد قابل توجهی از لایههای اکتشاف شده در ایران دارای شیبی کمتر از ۵۰ درجه هستند که میتوان آنها را به روش جبهه کار طولانی تمام مکانیزه استخراج نمود.

شکستگی ها و گسلها: ماشینهای برش امروز بخصوص شیرر لودر میتوانند به آسانی از گسلهایی که جابجایی آنها حداکثر ۱-۲ متر باشد عبور کنند. اگرچه اینگونه گسلها باعث پایین آمدن بهره وری در کارگاه استخراج می شوند.

اگر منطقه دارای گسلهای عمده باشد باید پهنهها را طوری انتخاب کرد که این گسلها از میان کارگاه استخراج عبور نکند. اگر تعداد این گسلها زیاد باشد، نمی توان ابعاد پهنهها را بطور مناسب طراحی نمود از طرفی سرمایه اولیه مکانیزاسیون کارگاه استخراج زیاد است و نیاز جدی به پیوستگی و یکنواختی تولید دارد و لذا در پهنههای کوچک مکانیزاسیون کامل مقرون بصرفه نمی باشد. بیش از نیمی از لایههای ایران دارای شرایطی هستند که بتوان در آنها پهنههای با ابعاد مناسب طراحی نمود.

۴-۲- قابلیت مکانیزاسیون لایه d2، معدن بزرگ پابدانا

یکی از لایه‌های نسبتاً منظم در معدن بزرگ پابدانا لایه d2 می‌باشد که در اینجا به‌عنوان یک لایه نمونه انتخاب شده است. ضخامت این لایه از ۰/۵ متر تا بیش از ۳ متر متغیر است و شیب آن ۱۵-۶۰ درجه می‌باشد. سقف بلاواسطه از سیلت استون و شیل ناپایدار و سقف اصلی عمدتاً از ماسه سنگ محکم تشکیل شده است. کف لایه d2 نیز از ماسه سنگ ریز و نسبتاً محکم می‌باشد. با توجه به مطالب بالا و ضخامت متوسط لایه که حدود ۱/۵ متر است، می‌توان ادعا کرد که لایه d2 دارای قابلیت مکانیزاسیون نسبی است. اگرچه میزان آن در تمامی وسعت لایه یکسان نیست. لذا برای بررسی و ارزیابی دقیق قابلیت مکانیزاسیون قسمتهای مختلف، مطابق شکل (۴-۱) لایه d2 به نه بلوک تقسیم و این بلوک‌ها به A, B, C, \dots, Z نام گذاری شده‌اند. (شکل ۱) ۱۲۱.



شکل (۱-۴) ناحیه زغالدار پابدانا

۴-۴-۱- طراحی سیستم استخراج بلوک ۱۸ از لایه d2

در این بخش بلوک ۱۸ که به عنوان یک بلوک نمونه انتخاب شده، طراحی سیستم استخراج و انتخاب ماشین‌آلات بهینه برای آن انجام می‌شود. روش استخراج بهینه در این بلوک، جبهه کار طولانی پسرو انتخاب گردید. بدین منظور پهنه ای بطول ۷۰۰ متر و به عرض ۱۸۰ متر در میان بلوک طراحی شده است. این پهنه در جایی انتخاب شده است که بیشترین بازیابی را داشته باشد و نیز تمام شیب به کارگاه استخراج منتقل شده و راهروهای در دو طرف پهنه افقی می‌باشند که برای حمل زغال به بیرون از معدن مناسب است.

تقسیم بندی لایه‌ها برای تعیین محل پهنه‌ها در روش جبهه کار طولانی معمولاً با توجه به محل، تعداد و شدت شکستگیها، گسلها و یا عدم یکنواختی‌ها انجام می‌شود. این اصل در اینجا رعایت شده و با توجه به گسلهای موجود و تغییرات ضخامت و شیب لایه، بلوکها مشخص شده اند. بدیهی است میزان تغییرات در منطقه محدودتر یعنی در بلوک کمتر است و بنابراین قابلیت مکانیزاسیون در هر بلوک بیشتر از تمام لایه است. پارامترهای مفید برای ارزیابی قابلیت مکانیزاسیون بلوکهای مختلف در جدول (۴-۲) خلاصه شده اند. عمق از سطح زمین برای کلیه بلوکها ۱۰۰ تا ۲۰۰ متر است. ماشین‌آلات لازم برای مکانیزاسیون این پهنه عمدتاً شامل وسایل نگهداری، ماشین برش و وسیله حمل زغال در طول جبهه کار می‌باشد.

نگهداری جبهه کار: بمنظور نگهداری سقف در پهنه مورد نظر، شیلد دوپایه هیدرولیک انتخاب شده

که ظرفیت تحمل آن ۱۵۰ تن، پهنای ۱/۵ متر با طول سپر فوقانی ۴ متر می‌باشد. این شیلد می‌تواند کارگاههایی با ارتفاع ۱ تا ۲ متر را نگهداری کند. در اینجا سیستم تمام مکانیزه پرتولید مدنظر می‌باشد و این فقط با تولید پیوسته ممکن است. شیلدهای قدرتی با قابلیت انعطاف زیاد، خود تولید پیوسته در کارگاه استخراج را ممکن می‌سازند. فشار وارد بر سقف، در این لایه حداکثر ۲۵ تن بر متر مربع محاسبه شده است. بنابراین با توجه به بار عمودی کاملاً کم، قابلیت انعطاف زیاد، محدوده ارتفاعی مناسب و سبک و ارزان بودن آنها، شیلدهای دوپایه انتخاب شده اند.

جدول (۴-۲) پارامترهای لازم در ارزیابی قابلیت مکانیزاسیون [۱۲]

نوع	طول (متر)	عرض (متر)	شیب	شخمیت (متر)	شدت و تعداد شکستگیها	لایه سقف	لایه کف	قابلیت مکانیزاسیون
A	۱۰۰۰	۲۰۰	۴۰	۱	زیاد، کوچک	سیلت استون کدلا محکم	ماسه سنگ و شیل	متوسط
B	۱۵۰	۴۰۰	۳۸-۳۶	۱	کم، کوچک	شیل پیاپی	ماسه سنگ و شیل	متوسط
C	۶۶۰	۳۰۰	۴۰	۱/۵	کم، کوچک	سیلت استون	ماسه سنگ و شیل	متوسط
D	۱۰۰۰	۱۵۰	۴۰-۳۰	۱/۵ منظم	کم، کوچک	سیلت استون و شیل محکم	ماسه سنگ محکم	خوب
E	۹۰۰	۶۰۰	۳۴	۱/۲ منظم	کم، کوچک	شیل متوسط و ماسه سنگ	ماسه سنگ محکم	بسیار خوب
F	۵۵۰	۲۰۰	۴۵	۱/۷	زیاد، کوچک	شیل محکم	ماسه سنگ	متوسط
G	۷۰۰	۱۵۰	۵۰-۴۵	۱/۸-۱/۶	زیاد، کوچک، تکتونیزه	سیلت استون	ماسه سنگ و شیل	ضعیف
H	۵۵۰	۴۵۰	۴۵۰ ۵۰	۱/۳-۱/۷	زیاد کوچک، تکتونیزه شدید	سیلت استون	ماسه سنگ	ضعیف
I	۱۷۰۰	۹۰۰	۶۰-۵۰	۱/۳-۱/۷	زیاد، کوچک و بزرگ، تکتونیزه شدید	سیلت استون	ماسه سنگ و شیل	ضعیف

برش زغال: ماشین رنده سریع از نوع لغزشی برای برش زغال در این کارگاه انتخاب شده است. این ماشین

دو طرفه بوده یعنی در رفت و برگشت کار برش را با سرعت ۰/۵ متر بر ثانیه انجام می دهد. لذا با توجه به

طول جبهه کار که ۱۸۰ متر است، این ماشین می تواند تمام این فاصله را در ۶ دقیقه طی نماید.

ضخامت هر برش ۵ سانتیمتر و ارتفاع رنده انتخابی ۶۰ سانتیمتر است. بنابراین رنده، برشی به ارتفاع

۶۰ سانتیمتر از زیر لایه را برداشته بقیه از بالا به کمک بازوهای شیلدهای دوپایه و با توجه به چسبندگی

نسبتاً کم زغال به لایه سقف، بر روی نوار می ریزد.

رنده دارای سرمته‌های ثابت است و بویسده زنجیری که در طول جبهه کار بر روی نوار زنجیری گذاشته شده به موازات جبهه کار کشیده می‌شود. موتور این رنده ۱۱۲ کیلووات بوده و وزن کل آن حدود ۵ تن می‌باشد. با توجه به شرایط طبیعی مناسب در این لایه از قبیل وجود شکستگی‌ها و درزه‌های مناسب، چسبندگی کم لایه به سقف، ضخامت نسبتاً کم و متغیر لایه و شیب نسبتاً زیاد آن، رنده لغزشی مناسب‌ترین ماشین شناخته شد. بعلاوه این ماشین ارزانه‌ترین و ساده‌ترین ماشین برش پیوسته است و در آینده نیز می‌توان آن را در بلوکهای دیگر لایه d2 و لایه‌های دیگر معدن پابدانا بکار برد.

حمل زغال: برای حمل زغال در طول جبهه کار ناو زنجیری (AFC) با قدرت موتور ۱۱۲ کیلووات و

ظرفیت انتقال ۳۰۰۰ تن در ساعت انتخاب شده است. پهنای این ناو ۶۳ سانتیمتر و قطر زنجیر متحرک آن ۲۲ میلیمتر است. ناو زنجیری تنها وسیله‌ای است که می‌تواند بطریقه پیوسته حجم زیادی از زغال را در طول جبهه کار حمل کند و نیز قابلیت انعطاف پذیری کافی برای پیشروی پیوسته داشته باشد.

۴-۴-۲- بررسی اقتصادی مکانیزاسیون لایه d2

جمع زغال تولید شده از پهنه مورد طراحی ۲۱۰۰۰۰ تن است که تولید آن با توجه به تاخیرهای احتمالی و مدت زمان لازم برای تجهیز کارگاه هشت ماه بطول می‌انجامد. بنابراین متوسط تولید روزانه ۱۳۰۰ تن خواهد بود. تولید روزانه یک کارگاه استخراج جبهه کار طولانی غیر مکانیزه در لایه d2 در حال حاضر در حدود ۱۰۰ تن است.

هزینه‌های این طرح که عمدتاً شامل هزینه‌های سرمایه‌ای (ماشین‌آلات)، کارگری و لوازم یدکی و ملزومات است که در طول عمر هشت ماهه خود مبلغ ۴۱۵ میلیون تومان در نظر گرفته شده است. بنابراین قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ حدود ۲۰۰۰ تومان خواهد بود. قیمت تمام شده زغال استخراجی در معادن کرمان هم اکنون هر تن ۶۵۰۰ تومان است (سال ۱۳۷۲).

با توجه به قیمت فروش زغالسنگ که برای هر تن آن قبل از کانه آرایی ۴۸۰۰ تومان در نظر گرفته شده، سود خالص هر تن زغال ۲۸۰۰ تومان می‌باشد. بنابراین سود حاصل از استخراج پهنه مورد نظر مبلغ ۵۸۰ میلیون تومان می‌باشد. در تمامی محاسبات اصل محافظه کاری بطور کامل مد نظر بوده است.

۴-۵- بررسی امکانپذیری مکانیزاسیون در معادن اولیه شماره ۲ و ۳ ناحیه زغالدار طبس

در حال حاضر مکانیزاسیون معادن زغالسنگ کشور به ویژه در حوضه زغالسنگ طبس مورد توجه فراوان قرار دارد. در بررسی امکان پذیری مکانیزاسیون در این معادن باید علاوه بر ارزیابی‌های فنی از ارزیابی‌های اقتصادی نیز جهت حصول به نتیجه مناسب بهره برد. همچنین مناسب است تا این تحقیقات به نحوی صورت پذیرند که نتایج حاصله زمینه لازم برای مطالعات بعدی پیرامون مکانیزاسیون معادن را فراهم آورد.

مکانیزاسیون یکی از راههای موثر جهت بهبود سطح فنی و اقتصادی معدنکاری زغالسنگ می‌باشد. در کشور ما بررسی مکانیزاسیون معادن زغالسنگ در ناحیه زغالدار پروده در جریان است. بررسی امکان پذیری مکانیزاسیون در معادن اولیه شماره (۲) و (۳) نیز در همین راستا مطرح می‌باشد. در این معادن روش استخراج جبهه کار طولانی از پتانسیل مناسبی جهت مکانیزاسیون برخوردار است و به‌عنوان سیستم استخراج بهینه مد نظر قرار گرفته است. اجزاء و عناصر اصلی این روش را می‌توان به سه سیستم استخراج -باربری و نگهداری، تقسیم بندی نمود. در هر یک از سیستم‌های عملیاتی مزبور تجهیزات مختلفی بکار گرفته می‌شوند که در گزینش سیستم بهینه و طراحی عملیات مکانیزه باید مورد بررسی قرار گیرند.

جهت بررسی امکان پذیری مکانیزاسیون در هر معدن می‌بایست پس از جمع آوری اطلاعات زمین شناسی منطقه و سایر اطلاعات پیرامون لایه زغالی از امکان بکارگیری سیستم‌های مکانیزه اطمینان حاصل شود.

از اینرو سعی می‌شود تا با انتخاب روش استخراج بهینه، سیستم‌های مکانیزه مورد استفاده جهت اجرای عملیات مورد بررسی قرار گیرند تا از شرایط و ملزومات مکانیزاسیون عملیات اطلاع حاصل شود.

امکان‌پذیری مکانیزاسیون در واقع یک بررسی فنی و اقتصادی می‌باشد. از آنجا که مشخصات اقتصادی پروژه تابع مشخصات فنی آن می‌باشد، ابتدا طرح کلی از نحوه اجرای عملیات در حالات مختلف تهیه می‌گردد تا به‌عنوان مبنای کار جهت مطالعات فنی و اقتصادی مورد استفاده قرار گیرد. پس از تکمیل مشخصات فنی و اقتصادی اجرای عملیات و مقایسه آن، تحلیل نتایج محاسبات و تصمیم‌گیری مناسب در مورد این معادن اهداف اولیه تحقیقات ممکن می‌گردد.

همچنین در مقایسه حالات مختلف اجرایی با دیدی فراگیر به معادن، شرایطی را که موجب بهبود سطح اقتصادی عملیات از نظر قیمت تمام‌شده زغالسنگ استخراج پرداخته می‌شود تا بدین ترتیب زمینه مناسب جهت استفاده از نتایج حاصله در سایر معادن (هدف دوم تحقیقات) فراهم آید.

برای این بررسی‌ها می‌توان دو هدف عمده در نظر گرفت. هدف اولیه این تحقیقات بررسی امکان‌پذیری مکانیزاسیون در این معادن و تعیین روش بهینه جهت اجرای عملیات معدنکاری در این معدن خاص می‌باشد. بدیهی است این هدف بر اساس بررسی روی ویژگی‌های فنی و اقتصادی اجرای عملیات در این معادن تحقق می‌یابد.

شناخت پتانسیل‌ها و سایر پارامترهای مربوطه به مکانیزاسیون جهت استفاده در مکانیزاسیون سایر معادن از دیگر اهداف این تحقیق می‌باشد. بر همین اساس دو معدن با ویژگی‌های نسبتاً متفاوت جهت بررسی انتخاب شده‌اند. البته لازم به ذکر است با توجه تشابه عملیات در هر دو معدن، فقط محاسبات برای معدن اولیه شماره (۳) آورده شده است.

نیل به این هدف بر اساس بررسی روی راندمان تولید و سایر مشخصات اجرای مکانیزه عملیات و همچنین قیمت تمام شده در معادن میسر می‌گردد. از اینرو روند و روش تحقیق نیز باید بر اساس ایجاد شرایط لازم برای تحقیق هدف آن تنظیم گردد. (۲۰۱)

۴-۵-۱- مشخصات کلی کانسار و ذخایر معدن اولیه شماره ۲

معدن اولیه شماره (۲) از معادن اولیه ناحیه پروده طبس می‌باشد که در آغاز معدنکاری در این ناحیه تحت عنوان معدن آزمایشی احداث گردید. هم‌اکنون بهره‌برداری از این معدن به شرکت زغالسنگ نگین طبس واگذار شده و عملیات استخراج از این معدن آغاز شده است. برای بررسی امکان‌پذیری مکانیزاسیون در این معدن باید به ویژگی‌های حاکم بر این معدن توجه خاصی مبذول داشت. بدین منظور در ادامه عمده‌ترین مشخصات کانسار و ذخایر واقع در محدوده این معدن مورد بررسی قرار می‌گیرند.

موقعیت معدن: معدن اولیه شماره ۲ در فاصله ۷۵ کیلومتری شهر طبس و در مجاورت جاده طبس پروده قرار دارد. در حال حاضر منطقه پروده از زیرساخت‌های لازم جهت توسعه معدنکاری برخوردار نیست که تامین انرژی الکتریکی مورد نیاز از مهمترین نیازها در سطح این معدن و منطقه می‌باشد.

وضعیت لایه‌های زغالی: در محدوده معدن اولیه شماره (۲) و شماره (۳) لایه زغالی با ضخامت قابل کسار وجود دارد که از بالا به پایین عبارتند از: B1, B2, C1. ضخیم‌ترین و مهمترین لایه زغالی در این معدن C1 می‌باشد. در حال حاضر بهره‌برداری و استخراج این لایه مدنظر قرار دارد. در ادامه مهمترین ویژگی‌های این لایه تشریح می‌شود.

الف- ضخامت لایه: در این معدن لایه C1 از نظر ضخامت در نقاط مختلف معدن متغیر است و تغییرات عمومی داشته و با توجه به اکتشافات بعمل آمده ضخامت لایه مزبور بین ۱/۱۵ تا ۱/۸۳ متر در

نوسان است که البته این اختلاف ضخامت در فواصل کوتاه یا در یک بلوک استخراجی چندان محسوس نمی‌باشد اما در کل ذخیره در اعماق مختلف کانسار این اختلاف ضخامت نمود بیشتری پیدا می‌کند. بطور کلی میانگین ضخامت لایه CI را میتوان در حدود $1/78$ متر در نظر گرفت.

با توجه به وجود شیل‌های غیر زغالی می‌توان ضخامت خالص در لایه را در حدود $1/55$ متر دانست. ضخامت لایه و ضخامت زغال در لایه برای لایه B2 به ترتیب در حدود $1/06$ و $0/84$ متر و برای لایه B1 به ترتیب در حدود $1/06$ و $0/95$ متر میباشد.

ب- شیب لایه‌ها: با توجه به فاصله اندک لایه‌های زغالی از همدیگر، میزان شیب و روند تغییرات آن برای این لایه تقریباً یکسان می‌باشد. شیب لایه‌ها از جمله لایه CI در رخنمون حدود 35 درجه می‌باشد که به تدریج و با دور شدن از رخنمون، شیب آنها کاهش می‌یابد. بطوریکه بعد از زون اکسیده زغالسنگ شیب آنها به حدود 30 درجه می‌رسد. در ادامه نیز با افزایش عمق شیب کانسار بتدریج کاهش می‌یابد تا در افق $+500$ (انتهای محدوده مول) به 20 درجه می‌رسد.

با توجه به طراحی‌های کنونی برای استخراج بخشهای کم عمق در لایه CI در فاز اول می‌توان گفت شیب این لایه از 30 تا 25 درجه متغیر است که متوسط شیب 28 درجه را می‌توان برای آن در نظر گرفت. سایر لایه‌ها نیز از نظر شیب وضعیتی مشابه لایه CI دارند.

ج- مشخصات کمر بالا و کمر پایین لایه‌ها: از محدوده معدن اولیه شماره ۲ وضعیت کمر بالا و کمرپایین لایه‌های زغالی تنها گمانه شماره ۲۰ مورد آزمایش واقع شده است و نتایج این آزمایشها در جدول (۳-۴) آمده است. البته برای طراحی مناسب معدن بویژه طراحی مکانیزه عملیات نیاز به بررسی‌های دقیق و جامعی پیرامون استحکام کمر بالا و کمر پایین لایه‌های زغالی و شناخت کامل نحوه رفتار سقف و مکانیزه تخریب و نگهداری می‌باشد.

جدول ۴-۳ خصوصیات کمر بالا و کمر پایین لایه‌ها بر اساس حفاری شماره ۲۰۱۰۹

محل برداشت	نوع نمونه	چگالی ظاهر	رطوبت %	فشار تک محوری	ضریب استحکام	توصیف لایه
C1 کمر بالا	آلورولیت	۲/۶	۱	-	۰/۶	کاملاً محکم
C1 کمر بالا	آلورولیت	۲/۶۶	۱/۱	-	۰/۵	کاملاً محکم
C1 کمر بالا	آرژیلیت	۲/۷۳	۱/۵	-	۰/۶	کاملاً محکم
C2 کمر پایین	آلورولیت	۲/۵	۰/۹	-	۰/۵	کاملاً محکم
B2 کمر بالای	آرژیلیت و ماسه سنگ	۲/۵۴	۱/۱	-	۷/۵	کاملاً محکم
B2 کمر بالای	آرژیلیت و ماسه سنگ	۲/۶	۱/۴	-		کاملاً محکم
B2 کمر بالای	آلورولیت	۲/۶۲	۱/۴	-	۵	محکم
B2 کمر پایین	ماسه سنگ	۲/۷۱	۰/۳	-	۷/۵	کاملاً محکم
B2 کمر پایین	آلورولیت و ماسه سنگ	۲/۶۴	۰/۸	-	۶	کاملاً محکم
B2 کمر پایین	آلورولیت	۲/۵۹	۰/۹	-	۰/۵	محکم
B2 کمر پایین	ماسه سنگ	۲/۶	۰/۴	-	۶/۷	محکم
کمر پایین B1	آرژیلیت و آلورولیت	۲/۵۸	۱/۵	-	۵	محکم
کمر پایین B1	آرژیلیت و آلورولیت	۲/۵۲	۰/۴	-	۳/۴	محکم

همانطور که از جدول فوق برمی آید، سقف بلاواسط لایه‌های زغالی از استحکام نسبتاً بالایی برخوردار بوده و شروع عملیات استخراج نیز موید قابلیت تخریب کم سقف می باشد. بنابراین در طراحی عملیات نگهداری و گزینش سیستم نگهداری باید به مشکلات حاصل از تخریب نامناسب سقف توجه خاصی مبزول گردد.

(د) گازخیزی لایه‌ها: برای این معدن نتایج مشخصی پیرامون وضعیت گازخیزی لایه‌ها ارائه نشده

است و بالاجبار از اطلاعات حاصل از کل منطقه پروژه ۲ استفاده خواهد شد. بر این اساس میزان گازخیزی لایه C1 در اعماق ۷۰۰ و ۲۰۰ و ۳۰۰ و ۴۰۰ متری بترتیب ۶.۳ و ۱۱/۶ و ۱۴/۹ و ۱۷/۳ مترمکعب به ازای هر تن زغالسنگ و میزان گازخیزی لایه‌های B1, B2 در این اعماق بترتیب ۸ و ۱۳/۵ و ۱۷/۴ و ۲۰ مترمکعب به ازای هر تن زغالسنگ استخراجی می باشد.

وضعیت زمین شناسی و تکتونیک کانسار: منطقه پروژه (۲) توسط گسلهای بزرگی به سه بلوک

تکتونیکي a, b, c تقسیم شده است. معدن اولیه شماره ۲ در بخشی از بلوک تکتونیکي a در مجاورت رخنمون لایه‌ها واقع است. لایه‌های زغالی قابل کار در این معدن (و همچنین کل ناحیه پروژه ۲) مربوط به زون زغالی میانی بخش قدیم از سازند نایبند می باشد و از نظر زمین شناسی به تریاس فوقانی تعلق دارند.

تکتونیک کل معدن اولیه شماره ۲ به تبعیت از شکل کل ناحیه بصورت تک شیب می باشد که در آن طبقات با امتداد شمال غربی - جنوب شرقی که دارای شیبی به سمت جنوب غربی بوده و متداولترین شیب تا انتهای معدن بتدریج کاهش می یابد و این کاهش شیب در خارج از محدوده معدن هم ادامه می یابد. اما گسهای بزرگ این محدوده را از بقیه کانسار منطقه پروژه (۲) جدا نموده اند. به طوریکه استحصال ذخایر در این محدوده طراحی جداگانه ای را می طلبد.

بدلیل انجام اکتشافات کافی ارزیابی دقیقی از میزان گسل خیزی این معدن وجود ندارد. پروفیلها و مقاطع موجود لایه نیز گویای تغییراتی در مشخصات هندسی و تکتونیکی کانسار می باشد.

میزان ذخایر معدن: ارزیابی دقیقی از میزان ذخایر موجود در محدوده این معدن صورت نگرفته و

تنها برآورد ذخایر واقع در فاز اول طراحی معدن انجام پذیرفته است.

کل ذخیره لایه CI در فاز اول (سه بلوک استخراجی) توسط مجتمع اکتشافی و معدن زغالسنگ طبرستان حدود ۷۲۲ هزار تن تخمین زده شده که از این مقدار حدود ۵۷۲ هزار تن قابل استحصال می باشد. با توجه به اطلاعات موجود در طرح ۳ بلوک استخراجی اولیه، میزان کل ذخیره و میزان ذخیره قابل استحصال آن برای لایه B2 بترتیب حدود ۳۳۳ و ۲۸۵ هزار تن را برای لایه B1 بترتیب ۴۳۷ و ۲۸۰ هزار تن می باشند. هنوز گزارش کامل و دقیقی در مورد ذخیره کل معدن تدوین نشده است. پس بطور کلی و با دیدی خوشبینانه در کل محدوده این معدن ذخیره لایه CI حداکثر یک میلیون تن و کل ذخیره سه لایه دیگر کمتر از دو میلیون تن خواهد بود.

مشخصات فعلی معدن: در حال حاضر طراحی معدن شماره (۲) تنها برای استخراج لایه CI صورت

گرفته و در فاز اول، استحصال این لایه تنها بخشی از لایه تا افق +۶۸۸ در طرح استخراج قرار دارد و استحصال مابقی ذخایر این لایه در طرح توسعه معدن مدنظر قرار خواهد گرفت. در این طراحی برای باز کردن کانسار و با توجه به توپوگرافی سطح زمین و موقعیت کانسار در این منطقه و در این محدوده از تونل مورب استفاده می شود.

روش استخراج در این معدن جبهه کار طولانی بوده و بر اساس این طرح آماده سازی توسط حفر اوکلون ۱ و ۲ در غرب کانسار و اوکلون ۳ در شرق کانسار آغاز شده است. این اوکلونها در فواصل دورتر

توسط افقهایی بهم مربوط می‌شوند و بدین ترتیب کانسار در بین این اوکلونها و افقها به چند بلوک تقسیم می‌گردد و استخراج در این بلوکها یا پانلها به روشها و ترتیبهای گوناگون قابل اجرا می‌باشد.

طرح فعلی معدن تنها برای استخراج ۲ بلوک از لایه C1 ارایه شده است که در شکل (۳-۴) نقشه طرح آمده است. در حال حاضر اوکلونهای سه گانه حفر شده‌اند و با توجه به انجام بخشی از عملیات آماده‌سازی در پانل اول، عملیات استخراجی در این پانل آغاز شده است. البته اجرای عملیات در این معدن از طراحی تفصیلی مدونی برخوردار است.

از آنجا که اوکلونهای بازکننده این معدن بصورت درون لایه و با شیبی حدود ۳۰ درجه حفر گردیده‌اند. باربری توسط نوار نقاله در آنها امکان پذیر می‌باشد و سیستم وینچ و واگن سیستم باربری اصلی در این معدن می‌باشد. طراحی مزبور استخراجی بالغ بر ۹۰۰۰۰ تن زغالسنگ را برای این معدن پیش بینی نموده است. در این معدن ۲ اوکلون (۱ و ۲) در رخنمون لایه C2 با شیب ۱۴ درجه حفر شده‌اند و با توجه به شیب لایه‌های اوکلون ۱ پس از ۱۱۴ متر پیش روی و اوکلون ۲، ۸۵ متر پیش روی با لایه C1 برخورد نموده‌اند که از این نقاط به بعد شیب اوکلونها به تبعیت از شیب لایه C1 به حدود ۲۰ درجه افزایش می‌یابد و تا انتهای محدوده معدن با کاهش تدریجی شیب این لایه از مقدار این اوکلون قدری کاسته می‌شود. باربری در این اوکلونها توسط وینچ و واگن صورت می‌گیرد. به تازگی با نصب یک وینچ BL-1600 در دهانه یک اوکلون (۱) با ظرفیت باربری از بازکننده‌ها افزایش یافته است.

کارگاههای استخراجی در این معدن طولی در حدود ۱۰۰ متر دارند که در آنها پیش روی توسط پیکور به‌عنوان سیستم استخراج. از سیستم و ناو ثابت به‌عنوان سیستم باربری و از نگهداری‌های چوبی به‌عنوان سیستم نگهداری استفاده خواهد شد. بطور کل طراحی این معدن در حد طرح مفهومی بوده است که در مراحل و زمانهای مختلف تغییراتی نیز نموده است.

همچنین نحوه اجرای عملیات نیز بدلیل پاره ای مشکلات چندان منظم و بر اساس اسلوب و طرحی مشخص نمی باشد. اما می توان بطور کلی ویژگی ها و مشخصات عملیات معدنکاری در (۳) بلوک اولیه این معدن مطابق جدول (۴-۴) در نظر گرفت.

جدول (۴-۴): خصوصیات آماده سازی و استخراج در ۳ بلوک اولیه طبق اطلاعات مو-۲۰۱

مشخصات عملیات آماده سازی	مشخصات عملیات استخراج
روش حفرو: چالزنی و آتش باری	روش استخراج: جبهه کار طولانی (غیر مکانیزه)
شکل مقطع حفریات: قوسی (در عمل گاهی ذوزنقه)	متوسط ضخامت لایه و ارتفاع واقعی کارگاه: ۱٫۷۸ متر
ارتفاع مفید حفریات: ۲٫۵ متر	ارتفاع ظاهری کارگاه: ۲ متر
عرض مفید اوکلونها: ۳٫۵ متر (اوکلون او ۲) و ۳٫۱ متر متر اوکلون ۳	متوسط طول کارگاه: ۱۰۰ متر
عرض مفید افقها و رابطها: ۳٫۱ متر	شیب کارگاهها در بلوکهای ۳ گانه: ۲۰-۲۵ درجه
مجموع طول اوکلونها سه گانه حدود ۱۱۰۰ متر	طول و عرض لنگه های زغالی بالا و پایین کارگاه ۸٫۶ متر
مجموع طول افقهای چهارگانه حدود ۴۰۰۰ متر	مجموع طول سه بلوک استخراجی حدود ۳۰۰۰ متر
کل طول حفریات آماده سازی: حدود ۵۲۰۰ متر	عمق برش استخراجی ۰٫۹ متر
نوع نگهداری حفریات: آرک فلزی و در محل گاهی تیر آهن	سیستم نگهداری: نگهداری چوبی
مقدار زغالسنگ حاصل از آماده سازی: حدود ۴۵۰۰۰ تن	حجم کل چوب معدنی برای هر متر پیشروی کارگاهی ۱۱ مترمکعب

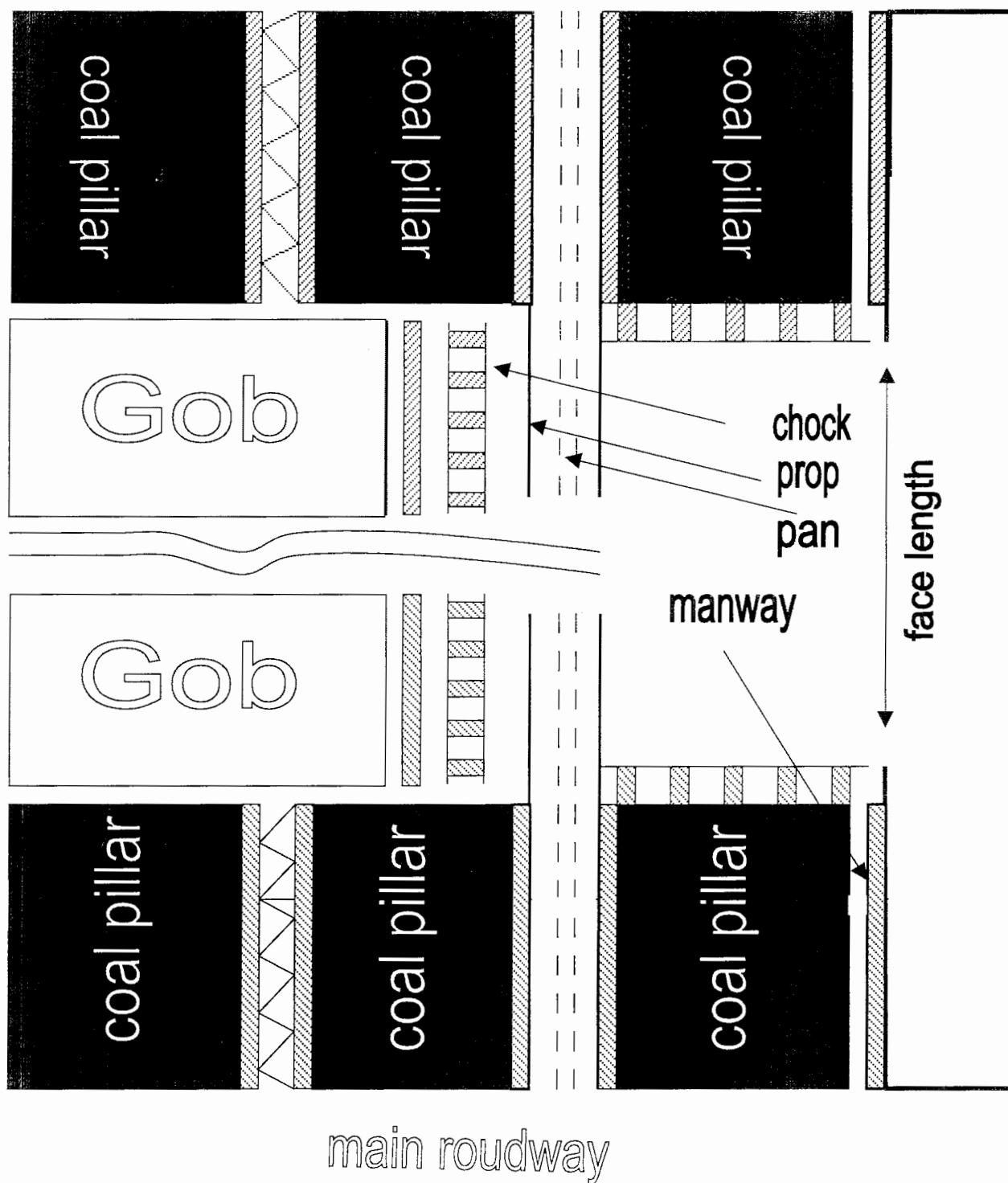
۴-۵-۲- طرح کلی معدن و عملیات استخراج در حالات مختلف

بررسی امکان پذیری مکانیزاسیون در هر معدن شامل بررسی های اقتصادی و فنی پیرامون حالات مختلف اجرای عملیات می باشد. اجرای روش استخراج جبهه کار طولانی را می توان بصورت غیرمکانیزه و نیمه مکانیزه و مکانیزه در نظر گرفت. از آنجا که اجرای عملیات در هر یک از حالات مزبور نیازها و مشکلات خاصی دارند، طرح کلی معدن و مشخصات عملیات استخراج در این حالت می تواند با هم کاملاً متفاوت باشند.

در یک بررسی اصولی جهت مقایسه حالات مختلف می بایست تحلیل های فنی و اقتصادی پیرامون هر حالت بر اساس طرح کلی معدن و عملیات استخراج در آن حالت خاص انجام پذیرد. بنابراین جهت بررسی امکان پذیری مکانیزاسیون در این معدن طراحی مفهومی کل معدن و عملیات در حالات مختلف می تواند مفید باشد که در ادامه به این امر پرداخته می شود.

۱- طرح کلی معدن و عملیات استخراج در روش غیر مکانیزه

اگر چه طرح فعلی معدن که برای اجرای غیر مکانیزه عملیات طراحی شده چندان جامع و دقیق نمی باشد اما طرح کلی معدن و مشخصات عملیات آماده سازی برای عملیات غیر مکانیزه و مقایسه فنی و اقتصادی در حالت نیمه مکانیزه و مکانیزه، مناسب بنظر می رسد. بر اساس این طرح کلی، معدن در روشهای غیر مکانیزه مشابه طرح فعلی معدن شکل (۴-۱) می باشد. مشخصات کلی عملیات آماده سازی و استخراج در روش غیر مکانیزه را می توان نیز مشابه جدول (۴-۴) در نظر گرفت. در روش نیمه مکانیزه حفر فضاهای آماده سازی (تونل های مایل و طریقه ها) توسط چالزنی و آتشیاری صورت می گیرد که میزان پیشروی در این روش در حدود ۱ متر در روز می باشد. در روش غیر مکانیزه طول کارگاههای استخراج در حدود ۱۰۰ متر می باشد.



شکل (۴-۲): نمایی کلی از کارگاههای استخراج در معدن اولیه شماره ۲ [۲۰]

مطابق طرح موجود و بکارگیری نگهداری چوبی، عملیات استخراج از این معدن آغاز شده است. در این معدن در پانل استخراج شده امکان ایجاد در کارگاه استخراج و در پانل در دست احداث امکان ایجاد یک کارگاه استخراج وجود دارد. بنابراین در روش غیر مکانیزه می‌توان همزمان در هر کارگاه استخراج فعال داشت. بطور معمول در مورد هر کارگاه صدمتری از این معدن با بکارگیری حدود ۴ پیکور، استخراج یک برش به ضخامت ۰/۹ متر در یک شیفت در روز امکان پذیر است و دو شیفت دیگر روز صرف سایر عملیات سیکلی استخراج از جمله نگهداری و امور تدارکاتی می‌گردد. به عبارت دیگر سرعت پیشروی کارگاه استخراج می‌تواند ۰/۹ متر در روز (یک برش) باشد. با توجه به این روند و با احتساب ۱۰٪ افت استخراج میزان استخراج روزانه از هر کارگاه غیر مکانیزه برابر است با:

$$\text{تن در روز} = ۲۲۵ \times ۰/۹ \times ۱۰۵۸ \times (۱,۷۸ \times ۰,۹ \times ۱۰۰) = \text{میزان استخراج روزانه از هر کارگاه غیر مکانیزه}$$

پس کل ظرفیت روزانه معدن با سه کارگاه فعال برابر خواهد بود با:

$$\text{تن در روز} = ۳ \times ۲۲۵ = ۶۷۵ = \text{ظرفیت روزانه معدن}$$

با توجه به ظرفیت باربری اکلون ۱ با وینچ BL-1600 و استفاده از وینچ کمکی در اوکلون (۳) می‌توان این مقدار تولید روزانه را به سطح زمین منتقل نمود. بدین ترتیب میزان ظرفیت تولید سالانه این معدن با احتساب ۲۸۵ روز کار در سال برابر خواهد بود با:

$$\text{تن در سال} = ۶۷۵ \times ۲۸۵ = ۱۹۰۰۰۰ = \text{ظرفیت سالانه معدن}$$

ظرفیت ۱۹۰۰۰۰ تن در سال برای معدنی با این میزان ذخیره، منطقی و معقول بنظر می‌رسد. با این احتساب مدت استخراج (۳) بلوک آن در حدود سه سال خواهد بود که با توجه به عملیات آماده سازی و سایر مراحل زمانبندی بر کل عمر معدن در فاز اول استخراج لایه CI برای استحصال حدود ۶۰۰۰۰۰ تن زغالسنگ، در حدود چهار سال می‌باشد.

تجهیزات و تاسیسات مورد نیاز در اجرای روش غیر مکانیزه، نظیر سایر معادن مشابه در سطح کشور می‌باشد و می‌توان برآوردی کلی از میزان تجهیزات و سرمایه‌گذاری مورد نیاز جهت اجرای عملیات بصورت غیر مکانیزه بعمل آورد. در روش غیر مکانیزه بخش عمده‌ای از هزینه‌ها مربوط به نیروی انسانی می‌باشد که با احتساب سه کارگاه فعال نیروی انسانی بکار رفته در بخش استخراج حدود ۱۶۵ نفر شیفت در روز می‌باشد.

نیروی انسانی مورد نیاز در هر سینه کار ۵ در نفر در شیفت می‌باشد که با احتساب دو سینه کار، مجموع نیروی انسانی بخش آماده‌سازی ۳۰ نفر شیفت در روز می‌باشد. مجموع نیروی انسانی سایر بخشها از جمله خدمات سطحی و بخش عمومی و اداری را می‌توان ۵۵ نفر شیفت در روز در نظر گرفت. بدین ترتیب کل نیروی انسانی مورد نیاز این معدن در حدود ۲۵۵ نفر شیفت در روز بوده و راندمان کل تولید در این معدن ۲/۶۵ تن بر نفر شیفت می‌باشد.

۲- طرح کلی معدن و عملیات استخراج در روش نیمه مکانیزه

طرح کلی این معدن برای اجرای روش نیمه مکانیزه استخراج را می‌توان همانند روش غیر مکانیزه در نظر گرفت. علاوه بر نحوه بازکردن معدن و طول کارگاههای نیمه مکانیزه نیز در این معدن در حدود ۱۰۰ متر خواهد بود. اگرچه امکان افزایش طول کارگاهها وجود دارد اما با توجه به شیب زیاد کارگاه، افزایش طول کارگاهها مناسب نمی‌باشد. بنابراین وضعیت بلوک بندی پانل‌ها نیز مطابق حالت غیرمکانیزه خواهد بود و این نشان می‌دهد که این روش اجرا قابلیت تبدیل به یکدیگر را دارند همچنین بدلیل یکسان بودن طرح کلی معدن مشخصات عملیات آماده‌سازی را می‌توان مطابق حالت غیر مکانیزه در نظر گرفت. تفاوت روش نیمه مکانیزه با روش غیر مکانیزه به نحوه اجرای عملیات در درون کارگاه استخراج بر می‌گردد. در این معدن بدلیل ضخامت ۱/۸۸ متری لایه C۱ رنده‌ها از کارایی مناسبی جهت استخراج برخوردار نیستند.

جهت اجرای نیمه مکانیزه عملیات در کارگاهها با شیب در حدود ۳۰ درجه و ارتفاعی نزدیک به ۱/۷۸ متر به لحاظ نظری می توان از شیرر یا زغالبری خاص استفاده کرد. به عنوان مثال یک شیرر یک طبقه با قطر طبقه ۱ متر می تواند با توجه به تغییرات ضخامت لایه مناسب باشد. زغالهایی که متناسب با وضعیت لایه باشند، قابل بکارگیری اند. اما با توجه به سختی و ضخامت لایه ها، زغالهایی که تنها بخش کوچکی از لایه را بصورت زیر برش استخراج می کنند، کارآیی مناسبی نخواهند داشت.

در هر صورت ماشین استخراجی بکار رفته در این معدن می بایست از ویژگی های خاصی برخوردار باشد. جهت باربری درون کارگاه بدلیل شیب زیاد نمی توان از ناو زره دار و ناو زنجیری بهره برد و سیستم ثقلی با ناو ثابت برای انجام عملیات باربری پیشرو مناسب خواهد بود.

به عنوان سیستم نگهداری نیز می توان از پایه های فلزی اصطکاکی یا هیدرولیکی در این معدن بهره برد. بکارگیری این پایه ها در این معدن با مشکلاتی چند همراه است. به عنوان مثال می توان به قیمت زیاد و طراحی این پایه اشاره نمود که چنانچه هزینه این پایه ها تامین گردد و طراحی مناسبی صورت پذیرد می توان از این پایه ها استفاده نمود. با اجرای یک طراحی مناسب جهت عملیات نگهداری مشخص می شود که در هر کارگاه غیر مکانیزه این معدن با نصب ۵ ردیف پایه های فلزی اصطکاکی ۲۰ تن با فاصله عرضی (عرض برش ۰/۹ متر و فاصله طولی ۱ متر) فاصله پایه ها در هر ردیف)) عملیات نگهداری از ضریب اطمینان مناسبی برخوردار خواهد بود. بدین ترتیب و با توجه به از بین رفتن بعضی از پایه ها و عدم امکان بازیابی بخشی از آنها میزان مصرف پایه فلزی اصطکاکی ۲۰۰ تن به ازای هر تن استخراج زغالسنگ در حدود ۰/۰۳۳ عدد خواهد بود.

بطور کلی اجرای نیمه مکانیزه عملیات در این معدن بوسیله یک ماشین استخراج پیوسته (شیرر و یا زغالبر) و بکارگیری پایه های فلزی به عنوان سیستم نگهداری و استفاده از سیستم ثقلی و ناو ثابت برای باربری در کارگاه استخراج صورت می گردد. بدین ترتیب در یک شیفت می توان دو برش ۰/۹ متری از لایه

زغالسنگ را استخراج نمود و دو شیفت دیگر شبانه روز صرف عملیات نگهداری و تدارکاتی گردد. بعبارت دیگر سرعت پیشروی کارگاه نیمه مکانیزه ۱/۸ متر در روز خواهد بود. بنابراین میزان استخراج روزانه هر کارگاه نیمه مکانیزه در این معدن برابر خواهد بود با:

$$\text{تن در روز} = ۵۸ \times ۱۰۷۸ \times ۱.۸ \times ۱۰۰۰ = ۱۱۰۰۰$$

میزان استخراج روزانه از هر کارگاه نیمه مکانیزه

با توجه به اینکه در روش نیمه مکانیزه حجم نسبتاً زیادی از زغالسنگ در یک شیفت از روز استخراج می‌گردد حمل زغالسنگ به سطح زمین با مسایلی بحرانی مواجه می‌گردد. چرا که ظرفیت سیستم « وینچ و واگن » فعال در اوکلون (۱) در حدود ۲۰۰ تن در شیفت می‌باشد. بنابراین بکارگیری سیستمهای باربری پیوسته نظیر نوار نقاله نیز کارآیی ندارد. لذا باید از یک وینچ قوی نظیر BL-1600 در اوکلون ۳ استفاده کرد تا با باربری از دو اوکلون مشکل باربری معدن رفع گردد. البته در این حالت نیز باید با مدیریت مناسب باربری معدن را کنترل و هدایت نمود.

ظرفیت سالانه ۱۴۰۰۰۰ تن در سال برای استحصال ذخیره این معدن مناسب بنظر می‌رسد. با این احتساب طول دوره استخراج لایه CI در فاز اول استحصال ۶۰۰۰۰۰ تن از ذخیره لایه CI در حدود ۴.۳ سال بطول می‌انجامد که با احتساب مدت زمان آماده سازی عمر معدن در حدود ۵ سال خواهد بود.

تجهیزات و تاسیسات مورد نیاز در اجرای روش نیمه مکانیزه، علاوه بر تجهیزات روش غیر مکانیزه شامل یک ماشین استخراج پیوسته (زغالبر یا شیرر) و یک سیستم وینچ و واگن قوی (BL-1600) می‌باشد. همچنین پایه‌های فلزی مورد نیاز نیز بجای چوب به‌عنوان مواد مصرفی محسوب می‌گردند. نیروی انسانی مورد نیاز هر کارگاه نیمه مکانیزه این معدن در حدود ۳۰ نفر شیفت در روز می‌باشد. در این حالت نیز عملیات آماده سازی نیازمند ۳۰ نفر شیفت و سایر بخشهای خدمات سطحی و امور عمومی و اداری نیازمند ۵۵ نفر شیفت کار نیروی انسانی در روز می‌باشد.

بدین ترتیب کل نیروی انسانی مورد نیاز این معدن در روش نیمه مکانیزه در حدود ۱۰۵ نفر خواهد بود و راندمان نیروی انسانی در این حالت ۴۷۶ تن بر نفر شیفت است.

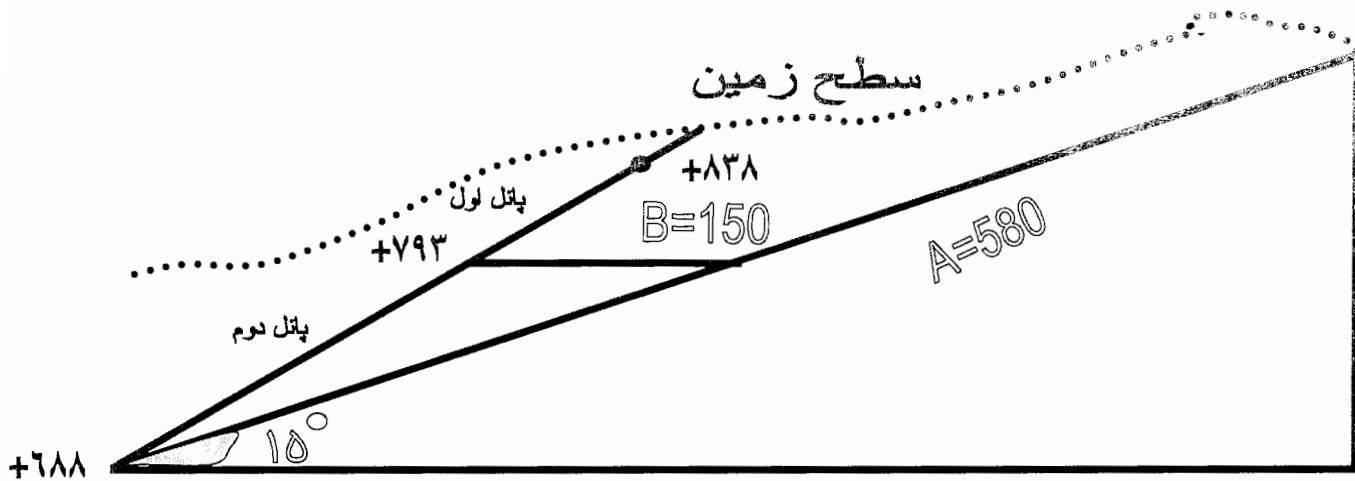
۳- طرح کلی معدن و عملیات استخراج در روش مکانیزه

جهت اجرای صحیح و اصولی روش مکانیزه در این معدن باید طرح کلی معدن و سایر مشخصات اجرایی آن متناسب با خصوصیات روش مکانیزه تغییر یابد. استخراج مکانیزه در کارگاه استخراج میزان تولید معدن را بطور چشمگیری افزایش می دهد و بازکننده های طراحی شده برای حالت غیر مکانیزه و نیمه مکانیزه جوابگوی نیاز عملیات باربری نخواهد بود. از این رو باید جهت انجام باربری پیوسته با ظرفیت زیاد و تسهیل در سایر امور تدارکاتی بازکننده هایی متناسب با حالت مکانیزه حفر گردد. همچنین طول کارگاههای استخراج (عرض پانل ها) نیز می توانند متناسب با گسترش عرضی کانسار و سایر مسایل فنی و اقتصادی افزایش یابد. بنابراین با بازنگری طرح اولیه معدن جهت اجرای مناسب روش مکانیزه ضروری خواهد بود.

جهت انجام مناسب عملیات باربری در روش مکانیزه می بایست از نوار نقاله به عنوان سیستم باربری اصلی استفاده گردد که این سیستم تنها در شیبهای کمتر از ۱۶ درجه قابل بکارگیری می باشد. از آنجا که در شرایط فعلی معدن اوکلونهای ۳ و ۲ تا محدوده مربوط به اجرای فاز اول معدنکاری تا افق ۶۷۸+ حفر شده اند. لذا از این اوکلونها نیز می توان در طرح مکانیزه بهره برد. اما با توجه به شیب این اوکلونها احداث یک بازکننده با شیب ۱۵ درجه جهت انجام باربری پیوسته و تدارکات در این معدن مناسب بنظر می رسد.

از آنجا که عرض کانسار از افق +۸۳۸ تا +۶۸۸ در حدود ۳۰۰ متر می باشد. مناسب است تا با توجه به توان روش مکانیزه این عرض را به دو پانل مساوی تقسیم بندی نمود بطوریکه که کارگاههای استخراج جبهه کار طولانی در دو پانل بطول ۱۵۰ متر احداث گردند. بنابراین در این معدن ۳ تونل افقی در افقهای +۸۳۸ و +۷۶۳ و +۶۸۸ خواهیم داشت.

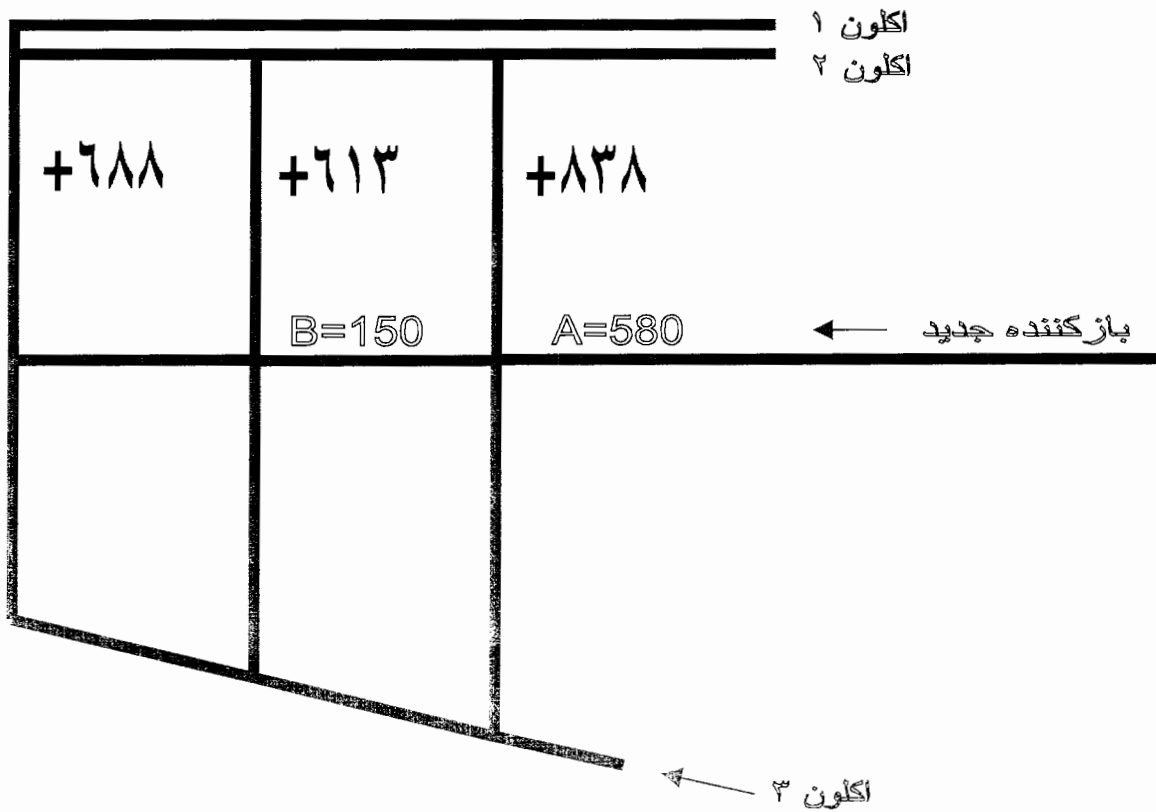
در طراحی کلی معدن بهترین روش این است که اوکلون کمکی عمیق ترین بخش معدن (افق +۶۸۸) را مستقیماً به سطح زمین وصل کند. انجام عملیات باربری پانل اول از افق دوم (افق +۷۶۳) می توان با حفر یک رابط کمکی این افق را به اوکلون کمکی متصل نمود. جهت تسهیل در امر باربری و تدارکات همچنین از جنبه فنی و اقتصادی، مناسبترین محل برای حفر اوکلون کمکی و رابط کمکی در وسط گسترش طولی کانسار می باشد. کلیات این طراحی در شکل (۴-۲) و (۴-۳) نشان داده شده است.



$$A = 150 / (\sin 15) = 580$$

$$B = 580 \cos 15 - 15 \cos 30 - 75 \cot 15 = 150 \text{ m}$$

شکل (۳-۴) طرح مفهومی جهت اجرای روش مکانیزه ۱۲۰۱



شکل (۴-۴) طرح مفهومی جهت اجرای روش مکانیزه ۱۲۰۱

با توجه به شیب حدود ۳۰ درجه کانسار، مناسب است تا اوکلون کمکی و رابط آن را در کمر پایین لایه CI حفر گردند تا در طرح توسعه معدن و برای استخراج لایه ای زیرین نیز بتوان از آن بهره برد. با توجه توپوگرافی نسبتاً مسطح این معدن و بر اساس روابط هندسی، طول اوکلون کمکی که با شیب ۱۵ درجه حفر می‌گردد برابر خواهد بود با:

$$\text{طول اوکلون کمکی} = 150 / \sin 15 = 580 \text{ m}$$

بر همین اساس طول رابط کمکی که بطور افقی حفر می‌گردد، برابر خواهد بود با:

$$\text{طول رابط کمکی} = 580 \times \cos 15 - 150 \times \cos 30 - 75 \times \cot 15 = 150 \text{ m}$$

بازکننده کمکی باید دارای سطح مقطعی بزرگتر از سایر بازکننده‌ها باشد. لذا این حفاریات حداقل باید دارای سطح مقطعی برابر ۱۲ مترمربع باشد. اگرچه در حالت مکانیزه تنها حفر سه تونل افقی (راهرو پانلی) مورد نیاز است، اما در حال حاضر با توجه به حفر افقهای +۸۳۸ و +۷۸۸ در این معدن از نظر حفر تونلهای افقی کمتر روش مکانیزه مزیتی بر دیگر حالات نخواهد داشت.

از نظر اجرایی نیز این طرح علاوه بر حفاریات مورد نیاز در حالت غیر مکانیزه یا نیمه مکانیزه، به احداث مجموعاً ۷۳۰ متر بازکننده کمکی با سطح مقطع ۱۲ متر مربع نیاز دارد. جهت احداث این حفاریات کمکی و نیز سایر حفاریات بازکننده این معدن در سطح مکانیزه، می‌توان از یک ماشین حفاری پیوسته از نوع رد هدر استفاده کرد. با توجه به عملکرد این ماشین در تجربیات مشابه در سطح کشور سرعت پیشروی می‌تواند در حدود ۳۰ متر در روز باشد.

جهت انجام باربری پیوسته از افقها و اوکلون کمکی از نوار نقاله استفاده خواهد شد. بدین منظور با توجه به امکانات موجود در سطح کشور بکارگیری نوار نقاله KI-100 مناسب می‌باشد. این نوع نوار نقاله با عرض ۸۰۰ متر مربع و حداکثر ظرفیت باربری ۲۰۰ تن در ساعت و طول تسمه ۲۰۰ متر در این معدن کارآیی خوبی خواهد داشت.

از آنجا که هر عدد از این نوار نقاله‌ها در طول ۲۰۰ متر باربری را انجام می‌دهد و حداکثر طول باربری در حدود ۱۱۰۰ متر خواهد بود. حداکثر به ۶ عدد نوار نقاله ۱۰۰-kl جهت باربری نیاز است.

کارگاههای استخراج مکانیزه کاملاً متفاوت با کارگاههای غیر مکانیزه و نیمه مکانیزه خواهند بود. در این معدن طول کارگاههای مکانیزه ۱۵۰ متر می‌باشد. اگر چه از نظر عملی امکان بکارگیری بعضی تجهیزات در این معدن با مشکلات بسیاری مواجه است، اما می‌توان با در نظر گرفتن مناسبترین سیستمی که مشکلات کمتری را در پی داشته باشد، مقایسه ای بین روش مکانیزه با دیگر روشها داشت. در این معدن با توجه به ضخامت ۱/۷۸ متری لایه CI رنده‌ها عملاً کارایی مناسبی ندارند و با توجه به شیب زیاد لایه که حرکت رنده را دشوار می‌سازد، بکارگیری رنده‌ها در این معدن مناسب نخواهد بود.

از زغالبرها و شیررها جهت استخراج مکانیزه در این معدن می‌توان استفاده کرد. همانطور که در روش نیمه مکانیزه تشریح شد، این سیستمها می‌بایست از مشخصات و ویژگیهای خاصی برخوردار باشند. اما برای بکارگیری صحیح این سیستمها و مکانیزاسیون کامل عملیات و رسیدن به بهبود سطح عملیات و افزایش راندمان کلی مجموعه بهره برد.

جهت گزینش و بکارگیری سیستم استخراج بهینه با توجه به کیفیت و نحوه عملکرد زغالبرها و شیررها و بر حسب تولید آنها، استفاده از شیرر یک طبلمکه با بازوی متغیر (RANGING ARM) که قطر طبلمک آن در حدود یک متر باشد، می‌تواند کارایی مناسبی داشته باشد. چنین شیرری با توجه به کاهش ضخامت لایه CI در بعضی مناطق این معدن قابلیت کارایی خود را بیشتر حفظ می‌نماید. در این معدن جهت انجام باربری درون کارگاه شیب زیاد و تاثیر نیروی ثقلی عامل مهمی می‌باشد، به طوری که عملاً سیستمهایی نظیر ناو زنجیری و ناو زره دار را فاقد کارایی می‌سازد. اما با لحاظ انسجام کلی عملیات و سیستمهای مکانیزه باید از یک ناو زره دار در این معدن بهره برد. تا شیرر انتخابی با حرکت روی آن وظیفه خود را انجام دهد.

چنین سیستمی عمدتاً جهت انجام وظایف جانبی سیستم باربری بکار می‌رود و می‌توان از هر سیستم مشابهی که این وظایف را انجام دهد و ضمن انعطاف پذیری با سیستم‌های استخراجی و نگهداری هماهنگ باشد، بهره برد. همچنین جهت اجرای کاملاً مکانیزه عملیات باید از نگهداری‌های قدرتی استفاده کرد.

با توجه به قابلیت‌های انواع سیستم‌های نگهداری می‌توان از چاکها در این معدن بهره گرفت. چاکهای چهار پایه که از متداول ترین نوع نگهداری‌های قدرتی هستند. ضمن آرایه مقاومتی بالا، هزینه‌های سرمایه‌ای و عملیاتی کمتری نسبت به انواع دیگر نگهداری‌های قدرتی دارند. با توجه به نبود تجربه مکانیزاسیون در کشور، بکارگیری چاکهای چهار پایه بر سایر انواع نگهداری‌های قدرتی برتری دارد.

به طور کلی در این معدن جهت اجرای روش مکانیزه از شیرر به عنوان سیستم استخراج از ناو زره دار یا سیستم انعطاف پذیر مشابه آن به عنوان سیستم باربری و در نگهداری‌های قدرتی انواع چاکها به عنوان سیستم نگهداری می‌توان استفاده کرد. اگر چه بکارگیری این سیستم‌ها و حل مشکلات فنی آن نیاز به بررسی‌های بیشتری دارد، اما جهت مقایسه فنی اقتصادی با سایر روشها برآورد توان تولیدی این مجموعه مکانیزه مناسب است. در برآورد میزان تولید روش مکانیزه در این معدن باید به نبود تجربه و سایر مشکلات مربوط به شیب زیاد زغالسنگ توجه کرد. بر این اساس و وجود چنین سیستمی ظرفیت تولیدی کمتری نسبت به سایر معادن مشابه وجود خواهد داشت.

چنانچه از یک شیرر یک طبکه با قطر طبکه یک متر و بازوی متحرک جهت استخراج در کارگاههای ۱۵۰ متری این معدن استفاده کرد. در زمان رفت و در جهت شیب بخش زیرین لایه استخراج شده و در صورت توان مناسب شیرر می‌توان در مسیر برگشت بخش فوقانی لایه را استخراج نمود. بدین ترتیب برشهایی به ضخامت ۰/۶ متر در هر سیکل قابل استخراج هستند.

چنانچه سرعت استخراج شیرر ۵ متر در دقیقه در نظر گرفته شود، کل زمان استخراج یک برش در رفت و برگشت ۶۰ دقیقه خواهد بود که با احتساب ۱۰ دقیقه زمان برای تنظیم و نفوذ (SUMP) شیرر در سینه کار، کل زمان لازم به ۷۰ دقیقه می‌رسد. کل زمان جابجایی ناو زره دار را نیز می‌توان ۲۰ دقیقه در نظر گرفت. چنانچه هر یک از چاکها ۲۰ ثانیه برای حرکت به جلو زمان نیاز داشته باشد. کل زمان پیشروی تجهیزات نگهداری ۵۰ دقیقه خواهد بود. با احتساب ۲۰ دقیقه (۱۵ درصد) اتلاف زمانی در هر سیکل عملیات، کل زمان اجرای هر سیکل ۱۶ دقیقه خواهد بود. بنابراین در هر شیفت ۸ ساعتی سه برش در کل روز ۹ برش استخراج انجام می‌گیرد.

باتوجه به وزن مخصوص لایه $CI(1,58 \text{ t/m}^3)$ میزان تولید در هر سیکل و در روز برابر خواهد بود با:

$$\text{تن} = 250 = 1,58 \times (0,76 \times 1,78 \times 150) = \text{میزان تولید در هر سیکل (برش)}$$

با احتساب ۲۸۵ روز فعال کاری در سال ظرفیت استخراج چینی سیستمی برابر است با

$$\text{تن} = 2250 = 250 \times 9 = \text{تولید روزانه}$$

$$\text{تن} = 640000 = 2250 \times 285 = \text{ظرفیت استخراج سالیانه سیستم}$$

به این ترتیب و با توجه به زمان تجهیز کارگاهها و جابجایی تجهیزات بین دو پانل، ظرفیت استخراج

این سیستم در این معدن در حدود ۶۰۰۰۰۰ تن در سال خواهد بود. از این رو طول مدت استخراج ذخیره

معدن در طرح مذکور یکسال می‌باشد. اگر چه شیب زیاد موجب تسهیل باربری درون کارگاه می‌گردد. اما از

سیستمی که به عنوان سیستم باربری انتخاب می‌شود انتظار کنترل مسیر باربری می‌رود. همچنین باید برنامه

ریزی و کنترل این عملیات را متناسب با ظرفیت باربری در راهروهای بازکننده انجام داد. با توجه به انجام ۹

سیکل پیشروی در کارگاه استخراج سرعت پیشروی برابر است با:

$$\text{متر در روز} = 0,4 = 6 \times 0,76 = \text{سرعت پیشروی روزانه کارگاه استخراج}$$

بنابراین جهت احداث به موقع حفاریات آماده سازی (به خصوص در روش پیشرو) حداقل به دو دستگاه رده‌در با سرعت حفر پیشروی ۳ متر در روز نیاز است. علاوه بر این ضروری است عملیات آماده سازی جلوتر از تجهیز و استخراج معدن برنامه ریزی و انجام گردد.

از آنجا که احداث حدود ۳۰۰۰ متر حفاریات آماده سازی مورد نیاز حتی با بکارگیری دو دستگاه رده‌در و مجموع سرعت ۶ متر در روز نزدیک بدو سال بطول می‌انجامد. لذا بکارگیری روش پسرو در این معدن بدلیل تعویق تولید مناسب نمی‌باشد. از اینرو شیوه پیشرو که البته آن هم باید با بجلو بردن اجرای زمانی آماده سازی نسبت به استخراج تا حدودی مشابه پسرو انجام پذیرد، مناسب‌تر خواهد بود.

با توجه به سرعت عملیات آماده سازی و استخراج بخصوص زمان لازم برای حفر اوکلون و رابط کمکی، باید عملیات آماده سازی از نظر زمانی حداقل یکسال جلوتر از عملیات استخراج آغاز گردد. پس انجام آماده سازی‌های اولیه و شروع کار استخراج در پانل اول عملیات آماده سازی در افق سوم (۶۸۸+) انجام می‌گیرد و تا انتهای عملیات معدنکاری می‌توان عملیات استخراج و آماده سازی را متناسب با هم پیش برد. صرفنظر از طول یکساله دوره استخراج برای آماده سازی‌های اولیه نیز مدت مناسب یکسال خواهد بود. در طی این دوره آماده سازی بطور همزمان آموزش نیروی انسانی و احداث زیرساختهای لازم است و خرید و انتقال تجهیزات به سر معدن انجام می‌پذیرد. بنابراین کل عمر پروژه را می‌توان حداقل دو سال در نظر گرفت.

عمده ترین نیازهای تجهیزاتی و تاسیساتی جهت اجرای روش مکانیزاسیون در این معدن (در صورت امکان پذیری فنی) و صرفنظر از مجموعه نیازهای اساسی برای اجرای روش غیر مکانیزه عبارتند از سیستمهای سه گانه استخراج، باربری و نگهداری در کارگاه استخراج برش یاد شده در دستگاه رده‌در حداقل ۶ دستگاه نوار نقاله ۱۰۰-kl یا حتی سیستمی قویتر بر اساس تجربیات مشابه در شرایطی نظیر این معدن کل نیروی انسانی مورد نیاز درون کارگاه استخراج ۲۲ نفر شیفنت در روز می‌باشد.

در بخش پیشروی که شامل دو سینه کار می‌باشد مجموعاً به ۲۰ نفر شیفت در روز و در سایر بخشهای خدمات سطحی و امور عمومی و اداری به ۲۸ نفر شیفت در روز کار نیروی انسانی نیاز است. بدین ترتیب کل نیروی انسانی مورد نیاز در این معدن ۷۰ نفر شیفت در روز می‌باشد. پس بطور کلی با توجه به میزان تولید ۲۲۵۰ تن در روز راندمان کل نیروی انسانی در این معدن در روش مکانیزه در حدود ۲۲ تن بر نفر شیفت خواهد بود. اگر چه در عمل استفاده از روش مکانیزه در این معدن با مشکلات فنی بسیار پیچیده روبرو است بطوریکه حتی می‌تواند امکان‌پذیری فنی و اقتصادی پروژه را تهدید کند اما این تحلیلها عمدتاً جهت مقایسه روشهای غیر مکانیزه و نیمه مکانیزه با روش مکانیزه صورت می‌گیرد.

۴-۵-۳- قیمت تمام شده زغالسنگ در حالات مختلف

ارزیابی اقتصادی طرح یکی از مهمترین مراحل بررسی امکان‌پذیری اجرای آن طرح می‌باشد. در مورد مکانیزاسیون نیز باید بررسیهای اقتصادی پیرامون اجرای مکانیزه عملیات و مقایسه آن با دیگر حالات اجرایی بعمل آید.

یکی از مهمترین معیارها در ارزیابی اقتصادی هر طرح قیمت تمام شده محصول تولیدی می‌باشد. از اینرو در ادامه با برآورد قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ استخراجی از این معدن مقایسه‌هایی بین حالات مختلف صورت خواهد گرفت. برای تعیین قیمت تمام شده کلیه هزینه را به دو دسته هزینه‌های سرمایه‌ای^۱ و هزینه‌های عملیاتی^۲ تقسیم بندی می‌شوند. هزینه‌های سرمایه‌ای تولید هر تن زغالسنگ به سهم هر تن زغالسنگ از کل سرمایه‌گذاری انجام شده در پروژه (با احتساب استهلاک سرمایه) گفته می‌شود. این هزینه‌ها مجموعی از هزینه‌های اکتشاف و طراحی و مهندسی و خرید تجهیزات، احداث ساختمانها، تاسیسات و آماده سازی می‌باشند.

^۱ CAPITAL COSTS

^۲ OPERATION COSTS

هزینه‌های عملیاتی نیز مجموع هزینه‌های نیروی انسانی، مواد مصرفی، لوازم یدکی و تعمیرات را شامل می‌شود. برای برآورد واقع بینانه طرح از قیمت تمام شده درصدی نیز جهت هزینه‌های متفرقه و پیش بینی نشده به این هزینه‌ها افزوده می‌گردد. در تعیین قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ استخراجی از این معدن از تجربیات و شاخصهای دیگر معادن زغالسنگ بخصوص از طرح اول معدن اولیه شماره ۳ (دیگر معدن مورد بررسی) طرح معدن شماره ۵ پرونده طبس (متعلق به شرکت معدن‌جو) و معدن قشلاق (متعلق به سیمان شرق) می‌توان استفاده کرد. اگرچه برآورد قیمت تمام شده در این مرحله از بررسی‌ها دشوار می‌باشد، اما با توجه به عملکردی مشابه در تعیین قیمت زغالسنگ استخراجی در هر یک از حالات مختلف اجرایی برآورد قیمت‌ها و مقایسه نسبی آنها بسیار مفید و مناسب خواهد بود.

۱- قیمت تمام شده زغالسنگ در حالت غیر مکانیزه:

جهت برآورد هزینه‌های سرمایه‌ای تولید هر تن زغالسنگ باید ابتدا کل سرمایه‌گذاری لازم در این طرح را معین نمود. بدین منظور در این طرح بجای تعیین اجزای فراوان هزینه‌های سرمایه‌ای و نحوه استهلاك هزینه آنها برآوردی از کل سرمایه‌گذاری‌ها به ازای هر تن ذخیره قابل استخراج و مجموع سرمایه‌گذاری در این معدن به عمل می‌آید.

با توجه به حجم سرمایه‌گذاری در معادن مشابه میزان سرمایه‌گذاری به ازای هر تن ذخیره قابل استخراج این معدن را می‌توان ۸۰۰۰ ریال در نظر گرفت. بدین ترتیب کل سرمایه‌گذاری لازم در فاز اول عملیات در این معدن در حدود ۴۸۰۰ میلیون ریال خواهد بود. اگر چه می‌توان جهت تعیین دقیق هزینه‌های سرمایه‌ای هر تن زغالسنگ با توجه به نحوه استهلاك سرمایه‌عمل نمود. اما از سوی دیگر ارزش باقیمانده استهلاك سرمایه‌گذاری پس از طرح و اعمال رویه‌ای مشابه در سایر حالات سبب می‌شود تا بتوان هزینه‌های سرمایه‌ای هر تن زغالسنگ استخراجی از این معدن با تقریبی قابل قبول برابر با میزان

سرمایه گذاری به ازای هر تن که ۸۰۰۰ ریال می باشد در نظر گرفت. همچنین با توجه به مشخصات عملیات غیر مکانیزه و با توجه اطلاعات حاصل از سایر معادن بویژه معدن ناحیه پروده سایر هزینه های عملیات نیز تعیین می گردد.

با احتساب ۲۰٪ هزینه های متفرقه و پیش بینی نشده، قیمت تمام شده محصول قابل تعیین است. خلاصه هزینه ها و قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ تولیدی در این معدن در جدول شماره (۴-۵) آورده شده است.

جدول (۴-۵): هزینه ها و قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در روش غیر مکانیزه (۲۰)

اقلام هزینه	هزینه به ازای هر تن (ریال)	سهم از کل هزینه (درصد)
هزینه های سرمایه ای	۸۰۰	۱۳/۰۸
هزینه های عملیاتی	نیروی انسانی	۴۹/۰۵
	مواد مصرفی	۱۹/۶۲
	لوازم یدکی و تعمیرات	۹/۱۵
	متفرقه و پیش بینی نشده ۱۰٪	۹/۱
قیمت تمام شده	۶۱۱۶۰	۱۰۰

بدین ترتیب با مشخصات در نظر گرفته شده برای اجرای نیمه مکانیزه عملیات در این معدن، قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ تولیدی ۶۱۱۶۰ ریال خواهد بود. عمده ترین بخش هزینه مربوط به هزینه‌های نیروی انسانی است که نزدیک به ۵۰٪ قیمت تمام شده را به خود اختصاص می‌دهد.

۲- قیمت تمام شده زغالسنگ در حالت نیمه مکانیزه:

مطابق مشخصات اجرایی روش نیمه مکانیزه معدن اقلام سرمایه گذاری لازم در این حالت چندان با روش غیرمکانیزه متفاوت نخواهد بود.

بکارگیری پایه‌های فلزی به عنوان تجهیزات نگهداری می‌تواند در ردیف هزینه مواد مصرفی قرار گیرد. تنها بخش عمده سرمایه گذاری متفاوت با حالت غیر مکانیزه را می‌توان هزینه خرید شیرر یا زغالبر مناسب و یک وینچ BL-1600 دیگر برای نصب در اوکلون ۳ مربوط دانست.

چنانچه هزینه تعمیر ماشین استخراجی در حدود ۳۶۰۰ میلیون ریال (۴۵۰ هزار دلار) و هزینه وینچ مورد نظر را ۶۰۰ میلیون ریال در نظر بگیریم، با توجه به افزودن این مقادیر به سرمایه گذاری لازم در روش غیر مکانیزه کل سرمایه گذاری لازم در این معدن ۹۰۰۰ میلیون ریال خواهد بود. به این ترتیب صرفنظر از استهلاک سرمایه. میزان سرمایه گذاری به ازای هر تن قابل استخراج این معدن ۱۵۰۰۰ ریال به دست می‌آید که می‌توان مشابه حالت غیر مکانیزه همین میزان را به عنوان مبنایی برای هر تن زغالسنگ تولیدی در نظر گرفت. با توجه به سایر مشخصات اجرایی و نیز تجربیات مشابه و درمقایسه باحالت غیرمکانیزه هزینه‌های عملیاتی و قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ تولیدی در روش نیمه مکانیزه مطابق جدول (۴-۶) برآورد می‌گردد.

جدول (۴-۶) هزینه‌ها و قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در روش نیمه مکانیزه

اقلام هزینه	هزینه به ازای هر تن (ریال)	سهم از کل هزینه‌ها (%)
هزینه‌های سرمایه‌ای	۱۵۰۰۰	۲۳.۳
هزینه‌های عملیاتی	نیروی انسانی	۲۷.۲
	مواد مصرفی	۲۲.۴
	لوازم یدکی و تعمیرات	۱۰.۴۵
	متفرقه و پیش‌بینی نشده ۲۰٪	۱۶.۶۵
قیمت تمام شده هر تن	۶۳۳۴۰	۱۰۰

مطابق جدول فوق قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در این حالت ۶۳۳۴۰ ریال برتن خواهد بود. به

این ترتیب مشخص می‌گردد که سهم هزینه‌های سرمایه‌ای در روش نیمه مکانیزه افزایش یافته و به ۲۳/۳٪

می‌رسد. در مقابل هزینه‌های نیروی انسانی کاهش قابل توجهی یافته و ۲۷/۲٪ قیمت تمام شده می‌رسد.

۳- قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در حالت مکانیزه

جهت برآورد قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در روش مکانیزه می‌بایست خصوصیات طراحی

مکانیزه و مشخصات اجرایی آن کاملاً در نظر گرفته شود. عمده هزینه‌ها در این حالت مربوط به هزینه‌های

سرمایه‌ای خرید تجهیزات مکانیزه جهت استفاده در کارگاه استخراج می‌باشد. در حالت مکانیزه بدلیل

باربری پیوسته از بازکننده کمکی نیاز به وینچ قوی در دهانه اوکلونها نمی‌باشد.

از آنجا که بخش عمده افق دوم در طرح غیر مکانیزه حفر گردیده صرفنظر از افزوده شدن بسازکننده ای جدید با مجموع طول ۷۳۰ متر تغییر چندانی در هزینه عملیات آماده سازی ایجاد نمی گردد. این افزایش عملیات آماده سازی هزینه ای در حدود هزینه کاهش یافته تجهیزات مورد نیاز دارد. از این رو تا این مرحله می توان سرمایه گذاری در این معدن را ۴۸۰۰ میلیون ریال در نظر گرفت.

عمده ترین هزینه ها در این روش به خرید دو دستگاه رده در مجموع تجهیزات سه گانه استخراج مکانیزه (شیرر، ناو زره دار و چاک) و شش دستگاه نوار نقاله قوی حداقل ۱۰۰-kl تعلق دارد و در این میان بهای تجهیزات کارگاهی که تمام هزینه های آن بصورت ارزی خواهد بود تعیین کننده ترین بخش هزینه ها می باشد. جهت برآورد میزان هزینه های خرید تجهی.زات کارگاهی می توان از رابطه ای که با توجه به اطلاعات تجربه و بر اساس دلار سال ۱۹۷۸ ارایه شده استفاده نمود. این رابطه هزینه خرید مجموعه تجهیزات مکانیزه (سیستم های استخراج، باربری، نگهداری و تجهیزات وابسته) را بر حسب طول کارگاه و طول پانل محاسبه می نماید:

$$\text{EQUIPMENT COSTS (هزینه تجهیزات)} = C1 * X + C2 * X + 6.C4 * X^0 + C4 * Y + IF$$

در این رابطه X طول جبهه کار و Y طول پانل بر حسب فوت می باشد و سایر ثابت ها بر اساس دلار سال ۱۹۷۸ عبارتند از :

$$C1 = 6000 \text{ } \$ / \text{ft} \quad \text{هزینه تجهیزات نگهداری (نگهداری قدرتی) در هر فوت از طول جبهه کار}$$

$$C2 = 7000 \text{ } \$ / \text{ft} \quad \text{هزینه کانویر (ناو زره دار)}$$

$$C3 = 5000 \text{ } \$ / \text{ft} \quad \text{هزینه های غیر خطی (غیر طولی) جبهه کار تجهیزات جانبی}$$

$$C4 = 9 \text{ } \$ / \text{ft} \quad \text{هزینه ترابری خارج از کارگاه در هر فوت از طول پانل}$$

IF هزینه های شیرر لودر مرحله ای و سایر هزینه های ثابت

طول کارگاه استخراج مکانیزه مطابق طرح ارائه شده ۱۵۰ متر (۴۹۲ فوت) و طول پانل حدوداً ۱۰۰ متر (۳۲۸۱ فوت) می‌باشد. هزینه تجهیزات کارگاهی لازم در سال ۲۰۰۰ میلادی بر حسب دلار جاری و با توجه به متوسط تورم ۴٪ در ایالات متحده بر اساس شاخصهای GDP (GROSS DOMESTIC PRODUCT) و CPI (CONSUMER PRICE INDEX) برابر است با:

= (میلیون دلار) هزینه تجهیزات

$$\{ (6000 \times 492) + (7000 \times 492) + (5000 \times 492 \times 1.04) + (90 + 3282) + 1200000 \} (1 + 0.04)^{22} = 19/9$$

به این ترتیب تجهیز یک کارگاه استخراج ۱۵۰ متری هزینه ای بالغ بر ۱۹/۹ میلیون دلار را در بر می‌گیرد. با احتساب هر دلار ۸۰۰۰ ریال، این هزینه در حدود ۱۵۳۵۲۰ میلیون ریال می‌باشد. با احتساب هزینه هر دستگاه رده‌در ۴۰۰۰ میلیون ریال و هر دستگاه نوار نقاله مناسب ۲۶۰ میلیون ریال و سایر هزینه‌های مشابه با حالت غیر مکانیزه به میزان ۴۸۰۰ میلیون ریال، مجموع هزینه‌های سرمایه گذاری در این معدن جهت اجرای عملیات مکانیزه ۱۶۷۸۸۰ میلیون ریال خواهد بود.

چنانچه حتی پس از پروژه معدنی مزبور، ۵۰٪ هزینه‌ها بصورت ارزش اسقاطی باقی بماند، هزینه مستهلک شده در این پروژه ۸۳۹۴۰ میلیون ریال خواهد بود که مشابه حالات قبل با در نظر گرفتن روش استهلاک مستقیم می‌توان نصف میزان سرمایه گذاری به ازای هر تن زغالسنگ استخراجی را به‌عنوان هزینه سرمایه ای هر تن تولید در نظر گرفت. به این ترتیب میزان سرمایه گذاری به ازای هر تن ذخیره ۲۷۹۸۰۰ و هزینه سرمایه ای هر تن تولید ۱۳۹۹۰۰ ریال بر تن خواهد بود. با توجه به مشخصات کلی طرح، راندمان تولید در حالت مکانیزه ۲۲ بر نفر شیفت می‌باشد که با احتساب دستمزد هر نفر ۴۵۰۰۰ ریال، هزینه نیروی انسانی در تولید هر تن زغالسنگ برابر ۱۲۵۰ ریال خواهد بود.

همچنین می‌توان هزینه مواد مصرفی را ۴٪ هزینه سرمایه‌گذاری و هزینه تعمیرات و لوازم یدکی را ۵٪ هزینه سرمایه‌گذاری در نظر گرفت. با احتساب ۵٪ کل هزینه‌ها به عنوان هزینه‌های متفرقه و پیش‌بینی نشده برآورد هزینه و قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ این معدن به روش مکانیزه بصورت جدول (۴-۷) خلاصه می‌گردد.

جدول (۴-۷): هزینه‌ها و قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در روش مکانیزه ۱۲۰۱

اقلام هزینه	هزینه به ازای هر تن (ریال)	سهم از کل هزینه‌ها (%)
هزینه‌های سرمایه‌ای	۱۳۹۹۰۰	۸۶٫۷۵
هزینه‌های عملیاتی	نیروی انسانی	۰٫۸۷
	مواد مصرفی	۳٫۴۷
	لوازم یدکی و تعمیرات	۴٫۱۵
متفرقه و پیش‌بینی نشده	۷۶۸۰	۴٫۷۶
قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ	۱۶۱۲۷۷	۱۰۰

علامت (.) نشانه ممیز است.

از محاسبات جداول فوق مشخص می‌شود که قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ استخراجی با روش مکانیزه ۱۶۱۲۷۷ ریال خواهد بود. در این روش سهم نیروی انسانی در قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ بشدت کاهش می‌یابد و به کمتر ۱٪ می‌رسد و این امر از مهمترین مزایای مکانیزاسیون است. در مقابل هزینه‌های سرمایه‌ای افزایش یافته و به بیش از ۸۵٪ می‌رسد.

۴-۵-۲- مقایسه فنی و اقتصادی بین حالات مختلف و نتیجه گیری

در بررسی امکان مکانیزاسیون می‌بایست هم جنبه‌های فنی و هم جنبه‌های اقتصادی اعمال مکانیزاسیون در معدن مورد تحلیل و بررسی قرار گیرند. از مقایسه وضعیت فنی و اقتصادی اجرای مکانیزه عملیات با دیگر حالات اجرایی می‌توان پیرامون امکان پذیری مکانیزاسیون در این معدن به نتیجه رسید. در ادامه بخش مقایسه ای فنی و اقتصادی بین این حالات صورت می‌گیرد

مقایسه فنی: هر یک از روشهای اجرای عملیات معدنکاری (مکانیزه. نیمه مکانیزه و غیر مکانیزه)

از ویژگی‌های فنی خاصی برخوردار است. از جنبه فنی امکان بکارگیری تجهیزات مکانیزه در شرایط موجود و با راندمان مناسب از مهمترین موارد قابل توجه در بررسی امکان پذیری مکانیزاسیون می‌باشد. همچنین میزان تولید و راندمان فنی معدن نیز از دیگر نکات مهم در این بررسی می‌باشد.

از نظر فنی اجرای مکانیزه عملیات در عمل با مشکلات فراوانی مواجه خواهد بود. در این معدن با توجه به ناکافی بودن عملیات اکتشافی در مورد میزان گسلخیزی و تاثیر آن بر عملیات ابهاماتی وجود دارد. وجود گسلهایی با جابجایی قابل توجه می‌تواند بکارگیری و کارایی سیستم مکانیزه را با مشکل مواجه سازد. صرفنظر از این موارد، شیب زیاد لایه استخراجی در این معدن از مهمترین مشکلات در راستای بکارگیری تجهیزات مکانیزه و اجرایی عملیات با راندمان مناسب می‌باشد. این مشکل بویژه در مورد بکارگیری پایداری نگهداری‌های قدرتی بروز می‌کند.

استفاده از سیستم TRAIKO می‌تواند راه حل مناسبی برای این مشکل باشد. میزان تولید زیاد روش مقایسه ایمنی بالا و راندمان بسیار بالای نیروی انسانی سبب می‌شود تا علیرغم مشکلات فنی بسیار تمایل اجرای مکانیزاسیون عملیات وجود داشته باشد. در این مشکلات فنی بسیاری از جمله تغییرات ضخامت و وجود گسلهای احتمالی می‌تواند اجرای مکانیزه عملیات را با مشکل مواجه سازد. اگرچه حل این مشکل با بکارگیری تمهیدات میسر است. اما بی تردید در کیفیت اجرای عملیات تاثیرگذار است.

روش اجرای نیمه مکانیزه عملیات گرچه از نظر کاهش نیروی انسانی مورد نیاز و افزایش راندمان نیروی انسانی برتری‌های نسبت به روش غیر مکانیزه دارد، اما ظرفیت تولید آن حتی از اجرای غیر مکانیزه عملیات در این معدن کمتر خواهد بود. همچنین برخی از مشکلات اجرای مکانیزه عملیات در سطحی کوچکتر در روش غیر مکانیزه نیز امکان بروز می‌یابد. علی‌رغم وجود ویژگی‌های فنی مناسب جهت آرای نیمه مکانیزه عملیات در یک کارگاه بنظر می‌رسد در کل این معدن روش نیمه مکانیزه نسبت به دیگر حالات بویژه روش مکانیزه برتری نداشته باشد.

اجرای غیر مکانیزه عملیات در این معدن اگرچه نسبت به حالت مکانیزه ظرفیت بسیار کمتری خواهد داشت اما سهولت و سادگی عملیات غیر مکانیزه سبب می‌شود تا استفاده از آن در این روش به راحتی میسر باشد. اگرچه راندمان نیروی انسانی در این روش بسیار پایین است، اما وجود تجربه در اجرای غیر مکانیزه عملیات سبب می‌شود تا مشکلات پیش‌بینی نشده در این حالت کمتر باشد.

برخی از مشکلات اجرای عملیات معدنکاری در این معدن در حالت مکانیزه و نیمه مکانیزه و غیر مکانیزه بطور خلاصه در جدول (۴-۸) نشان داده شده‌اند. صرفنظر از ارزیابی فنی باید برای گزینش سیستم بهینه عملیات مقایسه‌ای اقتصادی نیز بین این حالات صورت پذیرد.

مقایسه اقتصادی: قیمت تمام شده تولید هر تن زغالسنگ استخراجی می‌تواند معیاری مناسب جهت مقایسه حالات مختلف اجرایی باشد. در این معدن با اجرای مکانیزه عملیات قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ استخراجی بیشتر از سایر حالات و حتی بیشتر از قیمت فروش زغالسنگ می‌باشد. بنابراین از نظر اقتصادی اجرای مکانیزه عملیات مقرون به صرفه نخواهد بود و همچنین حجم سرمایه‌گذاری بالا سبب می‌شود تا از جذابیت اقتصادی آن کاسته شود. صرفنظر از هزینه‌های سرمایه‌ای سایر هزینه‌ها بویژه هزینه نیروی انسانی در این روش کمتر از دیگر روشهاست.

بنظر می‌رسد چنانچه میزان ذخایر معدن مورد نیاز زیاد باشد. این روش می‌تواند مقبولیت اقتصادی مناسبتری داشته باشد. چرا که اجرای نیمه مکانیزه عملیات قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ بسیار پایتتر از حالت مکانیزه است اما با این وجود کمی از حالت غیرمکانیزه بیشتر است. در این حالت حجم سرمایه گذاری نیز بسیار کمتر از حالت مکانیزه و قدری بیشتر از حالت نیمه مکانیزه می‌باشد کاهش هزینه نیروی انسانی مورد نیاز نسبت به حالت غیر مکانیزه از مهمترین ویژگی‌های این حالت است و گرنه در کل مزیتی به روش غیر مکانیزه ندارد. بخصوص که با توجه به ظرفیت و تولید کمتر، عمر معدن و دوره بازگشت سرمایه نیز بیشتر خواهد بود.

در اجرای نیمه مکانیزه عملیات قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ نسبت به سایر حالات کمتر است. از مهمترین نکات قابل توجه در این روش هزینه‌های سرمایه ای اندک آن است. در مقابل هزینه‌های عملیاتی بخصوص هزینه نیروی انسانی نسبت به دیگر حالات بیشتر است.

مهمترین مشخصات اقتصادی اجرای عملیات در معدن اولیه شماره (۲) در حالات مختلف در جدول (۴-۸) نشان داده شده اند. با توجه به تلفیق مشخصات فنی و اقتصادی حالات مختلف می‌توان از بررسی امکان پذیری مکانیزاسیون در این معدن نتیجه گیری مناسب نمود.

جدول (۸-۴) مشخصات فنی و اقتصادی اجرای عملیات در معدن (۲) در حالات مختلف اجرایی [۲۰۱]

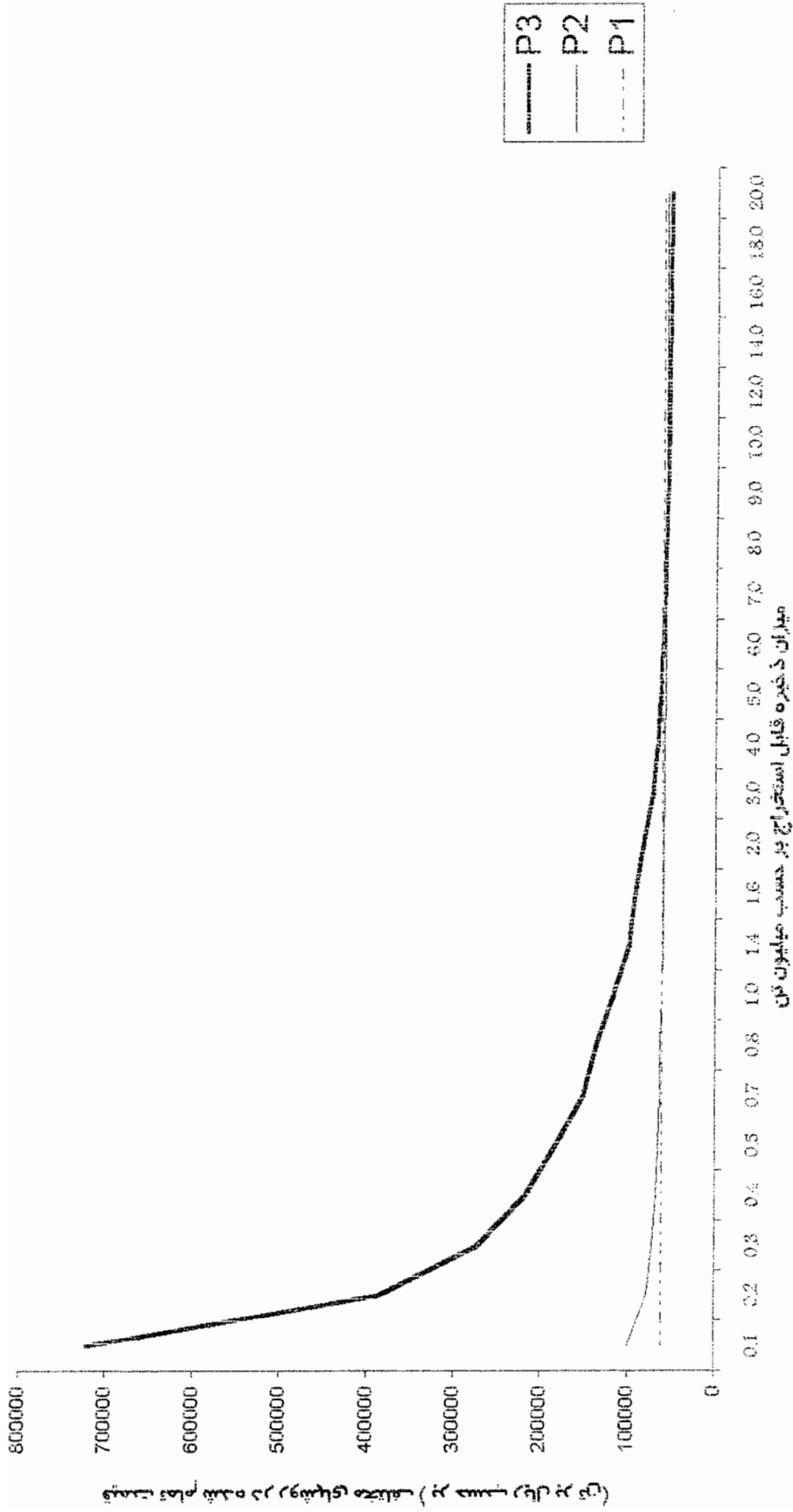
میزان در حالات مختلف اجرایی			واحد	مشخصات
مکانیزه	نیمه مکانیزه	غیر مکانیزه		
۲۲۵۰	۵۰۰	۶۷۵	تن	ظرفیت تولید روزانه هر کارگاه
۱	۱	۳	عدد	تعداد کارگاه
۱۵۰	۱۰۰	۱۰۰	متر	طول کارگاه
۵/۴	۱/۸	۲/۷	متر در روز	مجموع سرعت پیشروی استخراج
۶۴۰	۱۴۰	۱۹۰	هزار تن	ظرفیت تولید سالانه سیستم
۷۰	۱۰۵	۲۵۵	نفر شیفت	میزان نیروی انسانی مورد نیاز
۳۲	۴/۷۶	۲/۶۵	تن بر شیفت	راندمان تولید نیروی انسانی
۲	۵	۴	سال	عمر معدن
۱۶۷۸۸۰	۹۰۰۰	۴۸۰۰	میلیون ریال	سرمایه گذاری لازم
۱۶۱۲۷۷	۶۴۳۴۰	۶۱۱۶۰	ریال	قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ

با بررسی فنی و ارائه طرح مفهومی عملیات معدنکاری در معدن اوله شماره ۲ مشخص می شود که اگرچه روش مکانیزه می تواند در صورت وجود شرایط لازم سطح فنی و اجرایی عملیات را بسیار بهبود بخشد. اما امکان بکارگیری تجهیزات مکانیزه با راندمان مناسب در ابهام قرار دارد و حتی در صورت امکان. مشکلات فنی بسیاری وجود دارند که تاثیر نامطلوبی بر هزینه های عملیاتی و اقتصادی پروژه خواهند داشت. همچنین قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ استخراجی از معدن در حالت مکانیزه بسیار بیشتر از سایر حالات وقتی که قیمت فروش ماده معدنی مناسب نمی باشد.

اجرای نیمه مکانیزه عملیات در این معدن نیز اگرچه از نظر کاهش نیروی انسانی مورد نیاز و راندمان مناسب نیروی انسانی به روش غیر مکانیزه برتری دارد اما قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در این روش قدری بیشتر از روش مکانیزه است. در مجموع روش نیمه مکانیزه به روش غیر مکانیزه برتری ندارد. طولانی تر بودن عمر معدن و دوره بازگشت سرمایه در روش نیمه مکانیزه نیز موید همین امر است.

در روش غیر مکانیزه قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ تولیدی کمتر از سایر حالات است. همچنین سرمایه گذاری مورد نیاز در این حالت کمتر سایر حالات است. از آنجا که از نظر فنی اجرای نیمه مکانیزه عملیات با سهولت و سادگی بیشتر میسر بوده، بررسی فنی و اقتصادی نشان می دهد این روش بهترین روش استخراج در معدن اولیه شماره ۲ خواهد بود. با توجه به شیوه استخراج موجود در این معدن امکان بکارگیری پایه های فلزی به عنوان سیستم نگهداری در کارگاه استخراج وجود دارد و تغییر سیستم نگهداری چوبی به سیستم مزبور تحولی مثبت و ارزنده می باشد.

یکی از مهمترین عوامل که باعث می شود با اعمال مکانیزاسیون در این معدن قیمت تمام شده محصول بالا باشد و امکان پذیری اقتصادی روش مکانیزه منتفی گردد، هزینه های سرمایه ای بالا این روش می باشد. البته ذخیره نسبتاً اندک این معدن مهمترین عامل در تشدید این امر است. بطوری که اگر معدن مزبور از ذخایر بیشتری برخوردار بود، نسبت به سرمایه گذاری به ازای هر تن زغالسنگ استخراجی و در نهایت قیمت تمام شده هر تن محصول کاهش می یافت و روش مکانیزه از نظر اقتصادی نیز قابل رقابت با دیگر روشها می گردید. به عبارت دیگر با افزایش ذخیره معدن و کاهش شدید هزینه سرمایه ای استخراج هر تن زغالسنگ قیمت تمام شده استخراج به روش مکانیزه کاهش می یابد و از آنجا که هزینه های سرمایه ای و عملیاتی روش نیمه مکانیزه با افزایش ذخیره قابل استخراج روند نسبتاً ثابت و حتی با اندکی افزایش دارند، می توان مقایسه های بین قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در حالات مختلف نسبت به میزان ذخیره معدنی با مشخصات مزبور داشت. نمودار شکل (۴-۵) این مفاهیم را نشان می دهد.



شکل (۴-۴): نمودار تغییرات قیمت تمام شده بر حسب ذخیره قابل استخراج در حالات مکانیزه P3، نیمه مکانیزه P2 و غیر مکانیزه P1

در این بررسی با توجه به روند محاسبه قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در روشهای مختلف، می توان قیمت تمام شده را با فرمولهای زیر نشان داد. ثابت بودن قیمت تمام شده در روش مکانیزه با توجه به تغییرات اندک آن و سطح دقت بررسی قیمت تمام شده است.

در این روابط P1، P2، P3 به ترتیب قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ در روشهای غیر مکانیزه، نیمه مکانیزه و مکانیزه بر حسب ریال بر تن بوده و میزان ذخیره قابل استخراج بر حسب میلیون تن می باشد.

$$P1=61160$$

$$P2=57340+4200/A$$

$$P3= 49357+67152/A$$

با توجه به این روابط و نمودار مربوطه مشخص می گردد که در ذخایر بزرگتر از ۱/۱ میلیون تن، قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ استخراجی در روش نیمه مکانیزه کمتر از روش غیر مکانیزه می گردد. همچنین قیمت تمام شده روش مکانیزه در ذخایر بزرگتر ۵/۶۸۹ میلیون تن کمتر از روش غیر مکانیزه می گردد. از نظر قیمت تمام شده در ذخایر بزرگتر از ۷/۸۷۵ میلیون تن روش مکانیزه بر روش نیمه مکانیزه برتری خواهد داشت.

نتیجه گیری و پیشنهادات

نتیجه گیری و پیشنهادات

با وضعیت کنونی کشور ما و حرکت بسوی تجارت جهانی، بر مسئولان کشور است تا بیش از پیش توجه و التفات بیشتری نسبت به امر معدنکاری در کشور داشته باشند. زیرا از یک طرف ذخیره‌های نفت کشورمان رو به اتمام است و از طرف دیگر با جهانی شدن تجارت، با این وضعیت تولید در کشور، یعنی قیمت تمام شده محصولات معدنی در ایران راه به جایی نخواهیم برد.

یکی از بزرگترین مشکلات اقتصاد کشور ما در حال حاضر عدم بهره‌وری مناسب در کلیه فعالیت‌های اقتصادی بخصوص در بهره‌وری نیروی انسانی است. جهت اصلی و نوک پیکان مکانیزاسیون در معادن، از جمله معادن زغالسنگ، به سمت افزایش بهره‌وری است. وقتی از بررسی مکانیزاسیون در معادن زغال صحبت می‌شود، بدین معنی نیست که حتما باید معدن را از اول تا آخر مکانیزه نمود، بلکه بدین معنی است که چه کنیم تا با توجه به مسایل فنی و اقتصادی بهترین بهره‌وری و تولید را داشته باشیم.

اگر شرایط طبیعی طوری است که اجازه مکانیزه نمودن در بخش استخراج را به ما نمی‌دهد، به فکر مکانیزه نمودن در بخشهای دیگر از قبیل نگهداری، حمل و نقل و ... باشیم؟ همانطور که در متن مطالب جمع‌آوری شده آمده، جهت مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ کشور مشکلات طبیعی عدیده‌ای مانند، نامساعد بودن شرایط زمین‌شناسی، عدم تخصص کافی نیروی انسانی، و غیره وجود دارد. اما این بدین معنی نیست که مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ ناممکن است، بلکه مشکل اساسی عدم توجه کافی و جدی نگرفتن بحث مکانیزاسیون است. همانطور که گفته شد شرایط طبیعی لازم برای استفاده از مکانیزاسیون را بیش از نیمی از لایه‌های زغالسنگ ایران بطور کامل دارند.

یکی از بزرگترین و اساسی ترین مشکلاتی که در حال حاضر معادن زغالسنگ کشور را تهدید می کند ، مساله تهیه چوب می باشد . منابع چوب کشور محدود و در حال اتمام است ، از طرفی دیگر قیمت چوب خارجی آنقدر زیاد است که قیمت تمام شده هر تن زغالسنگ را به حدی افزایش می دهد که تولید زغالسنگ داخلی را بیشتر از پیش غیر اقتصادی می کند و تنها راه حل پیش رو ، ایجاد مکانیزاسیون و توجه جدی به آن است .

با توجه به نتایج بدست آمده در فصل آخر به این نتیجه می رسیم که با توجه به شرایط طبیعی حاکم بر ذخایر زغالسنگ ، اگر چه مکانیزاسیون به شکلی که در کشورهای صنعتی موجود است را نمی توانیم اجرا نماییم ، اما می توانیم در قسمت های مختلف عملیات معدنی از قبیل نگهداری و حمل نقل تحولاتی مفید داشته باشیم . مهمترین عاملی که ما را در اجرای مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ محدود می کند ، گسل خیزی و تکتونیزه فراوان در ذخیره های موجود است . همانطور که گفته شد در کشورهای پیشرفته و صنعتی در لایه هایی با شیب تند نیز تا حدود زیادی مکانیزاسیون انجام پذیرفته است . در هر صورت در پایان پیشنهاد می گردد اگر قرار است بر روی مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ ایران کاری صورت پذیرد ، لازم است در مورد زمینه های دیگر مکانیزاسیون ، از قبیل نگهداری های قدرتی و سیستم های حمل و نقل ، مطالعات انجام شود و مورد توجه قرار گیرد..

منابع و مواخذ

منابع و مؤاخذ

- ۱- کوهساری ، امیر حسن « جزوه درسی زمین شناسی اقتصادی » - دانشگاه یزد، سال ۱۳۷۷
- ۲- اورعی ، کاظم « روشهای استخراج زیر زمینی (زغالسنگ) » دانشگاه صنعتی امیرکبیر (پلی تکنیک تهران) ، مرکز نشر ، ۱۳۸۰
- ۳- همیتیان ، جمال « پروژه کارشناسی ارشد » سال ۱۳۷۶ « بررسی و تحقیق سقف کارگاههای استخراج جبهه کار طولانی » استاد راهنما : دکتر سید کاظم اورعی دانشگاه امیرکبیر
- ۴- فصلنامه علمی ، فنی ، اقتصادی فراز « فصلنامه شرکت ملی فولاد » زمستان ۱۳۷۷
- ۵- اطلاعات دریافت شده از بخش مرجع ، دفتر فنی و اکتشاف شرکت زغالسنگ البرز شرقی
- ۶- اسدی ، زهرا « عملیات اکتشافی در حوضه زغال کرمان » ، انتشارات شرکت معدنی زغالسنگ کرمان
- ۷- همایش شاهرود و توسعه دانشگاه شاهرود - ۱۳۷۸
- ۸- حوضه معادن زغال کرمان ، انتشارات شرکت ملی فولاد ایران
- ۹- گزارشهای کارآموزی دوره لیسانس تعدادی از دانشجویان دانشگاه شاهرود
- ۱۰- اقتصاد معدن - تألیف دکتر کاظم اورعی ، نشر علوم دانشگاهی
- ۱۱- اولین سمپوزیوم معدنکاری ایران ، کرمان ، سال ۱۳۶۲
- ۱۲- منصوری ، حمید ، پروژه کارشناسی ارشد « بررسی قابلیت مکانیزه کردن لایه d2 معدن بزرگ پابدانا » ، دانشگاه صنعتی امیرکبیر ، ۱۳۷۲
- ۱۳- بصیر ، سید حسن « اصول طراحی معادن » ، تهران ، دانشگاه تهران ۱۳۷۵

- 14-- Peng S.S. , Longwall Mining , John Willey & Sons Inc , 1984
- 15--Stefanko. R. Coal Mining Technoligy. SME of AIME. 1983
- 16 -- J.Hislop, C,Erickson., Longwall Mining , SME under und MiningcMethods Handbook , W,A Hustrulid. Pp 790— 815 , 1982
- 17-- R.V Ramani , Longwall — Shortwall Mining . state of the Art . Society of Mining Engineers , Inc , Newyork , pp247 253 , 1981
- 18-- R.H Trent W.Horison , Longwall Mining , SME Under Ground Mining Methods Handbook , W.A. Hustrulid, pp 1149 — 1159 , 1982
- 19-- R.V.Raman , A.K . Chose, Longwall tick Seam Mining , Proceedings of the INDOS - US Seminaron ~ Longwall Mining Sistem for Tick seam Mining Assesment of Progress and needs ~ , Held in Indian School of Mines , Dhanbad , 1986

۲۰ - محمودی ، رضا ، پروژه کارشناسی ارشد ، « بررسی امکان پذیری مکانیزاسیون در معادن زغالسنگ

طبس » ، استاد راهنما: دکتر جمال همتیان ، دانشگاه تهران ، سال ۱۳۷۸

