

وزارت معادن و فلزات
اداره کل معادن و فلزات استان ایلام

گزارش
طرح پی‌جویی ناحیه‌ای مواد معدنی در استان ایلام
(جلد دوم)

مجری طرح : مهندس حمیدرضا پارسا
مشاور : مهندسان مشاور معدنکاو

1378

فصل پنجم

بررسی نواحی مستعد جهت بهره‌برداری سنگ‌نما در محدوده‌های مطالعاتی

1-5-1- مقدمه

در این فصل به ارائه گزارش مربوط به معرفی نواحی مستعد جهت بهره‌برداری سنگ‌نما در محدوده‌های مطالعاتی، بررسی مشخصه‌های فیزیکی، مکانیکی و شیمیایی نمونه‌های اخذ شده سنگی از این نواحی، مطالعات مکانیک سنگ توده سنگی در نواحی فوق (شامل درزه نگاری، تعیین خصوصیات ژئومکانیکی و پایداری توده سنگی) و تعیین میزان بلوک دهی و نیز گسترش توده معدنی و ارائه ذخیره زمین‌شناسی (احتمالی) در این نواحی خواهیم پرداخت.

سنگ‌های موجود در محدوده‌های مطالعاتی از سنگ‌های کربناته حاوی کلسیت با قابلیت ساب و صیقل می‌باشند.

از نظر رده‌بندی علمی این سنگ‌ها در رده سنگ‌های رسوبی و از نوع سنگ‌های آهکی می‌باشند. اصولاً اگر کربنات منیزیم در این گونه سنگ‌ها کمتر از پنج درصد باشد به آن سنگ آهک و در صورتی که از 5 تا 40 درصد کربنات منیزیم داشته باشند به آن سنگ آهکی منیزیتی یا سنگ آهک دولومی و اگر بیش از چهل درصد کربنات منیزیم داشته باشد به آن دولومیت گویند. سنگ‌های مناطق مورد مطالعه از نوع سنگ آهک هستند.

از دیدگاه رده‌بندی تجاری، سنگ‌های مناطق مورد نظر از گروه سنگ‌های آهکی Lime Stone و از نوع مرمریت Lime Stone Marble هستند. باید توجه داشت که از نظر علمی سنگی به نام مرمریت وجود ندارد. ولی طبق اصطلاح معمول در بازار و کشور ما از نظر تجاری مرمریت شامل کلیه سنگ‌های آهکی اعم از دگرگون و یا غیر دگرگون می‌شود که مناسب برای صیقل دادن بوده و جلای خوبی دارند و به طور کلی شامل کلیه سنگ‌های آهکی تزئینی غیر از مرمر و تراورتن می‌شود. مرمریت‌های نواحی مورد مطالعه به نوبه خود از دسته مرمریت‌های کلسیتی هستند. مرمریت‌ها در صورت تحمل دگرگونی و تبلور مجدد و در صورتی که دانه‌ها یا بلورهای تشکیل دهنده آن قابل رویت با چشم غیرمسلح باشد به نام سنگ چینی Chinese Stone شناخته می‌شود. در صورت تحمل دگرگونی بیشتر سنگ به مرمریت دانه درشت، تمام بلورین تبدیل می‌شود که به آن سنگ کریستال Crystal Stone می‌گویند. مشخصات فیزیکی و مکانیکی مطلوب این سنگ‌ها در سه دسته کم چگالی، چگالی متوسط و چگالی زیاد براساس استاندارد ASTM C568-89 به شرح زیر می‌باشد.

مشخصات فیزیکی و شیمیایی	کم چگالی	چگالی متوسط	چگالی زیاد
ضریب جذب آب وزنی (حداکثر) برحسب درصد	۱۲٪	۷/۵٪	۳٪
وزن مخصوص حداقل برحسب gr/cm^3	۱/۷۶	۲/۱۶	۲/۵۶
تنش فشاری حداقل برحسب MPa	۱۲	۲۸	۵۵
تنش کششی حداقل برحسب MPa	۲/۹	۳/۴	۶/۹
استحکام سایش (اصطکاکی)	۱۰ Ha	۱۰ Ha	۱۰ Ha

حدود چگالی هر گروه از سنگ‌های فوق به شرح زیر می‌باشند :

- کم چگالی 1/76 تا 2/16 گرم بر سانتی‌متر مکعب
- چگالی متوسط 2/16 تا 2/56 گرم بر سانتی‌متر مکعب
- چگالی زیاد 2/56 به بالا گرم بر سانتی‌متر مکعب

بر روی نمونه‌های بلوکی اخذ شده از نواحی مستعد جهت بهره‌برداری سنگ نما در محدوده‌های مطالعاتی آزمایش‌های فیزیکی و مکانیکی انجام پذیرفته و مشخصه‌های وزن مخصوص حقیقی، در شرایط اشباع و سطح خشک شده (SSD)، وزن مخصوص ظاهری، درصد جذب آب، درصد تخلخل، درصد افت سایش (لوس‌آنجلس)، درصد افت در مقابل محلول‌های شیمیایی (ساندنس) مقاومت فشاری در حالت خشک و اشباع، نسبت پراسون در حالت خشک و مدول الاستیسیته در حالت خشک و اشباع تعیین گردیده است.

همچنین با انجام آزمایش‌های شیمیایی درصد TiO_2 , K_2O , Na_2O , MgO , CaO , Fe_2O_3 , Al_2O_3 , SiO_2 . این نمونه‌ها تعیین شده است. اطلاعات جمع‌آوری شده در خصوص مشخصه‌های شیمیایی سنگ‌های آهکی مشابه منطقه مطالعاتی که مورد استفاده سنگ نما قرار گرفته و نتیجه مطلوب داده است حاکی از این است که این سنگ‌ها حاوی MgO 14 تا 18 درصد، اکسید آهن زیریک درصد، SiO_2 یک تا دو درصد (حداکثر سه درصد). Al_2O_3 زیریک درصد و Na_2O و K_2O و نیز TiO_2 زیر 0/1 درصد می‌باشند.

به منظور انجام مطالعات مکانیک سنگ بر روی توده سنگی نواحی مستعد جهت بهره‌برداری سنگ نما، علاوه بر اخذ نمونه جهت آزمایش‌های فیزیکی و مکانیکی، عملیات درزه نگاری (Joint Surveying) انجام پذیرفت. در این برداشت‌ها اطلاعات صحرائی زیر گردآوری شد :

- موقعیت ناپیوستگی که با شیب و جهت شیب روشن می‌شود.
- فاصله بین ناپیوستگی‌ها (Spacing)
- تداوم درزه (Persistence)
- ناهمواری درزه (Roughness)
- بازشدگی درزه (Aperture)
- پرشدگی درزه (Filling)
- وضعیت تراوش و آب زیرزمینی

اطلاعات جمع‌آوری شده مربوط به درزه و شکاف‌های موجود در توده‌های سنگی نواحی مذکور مورد دسته‌بندی و پردازش قرار گرفت. در این راستا میزان تمرکز آماري درزه‌ها بررسی شد و سپس تعداد دسته درزه‌ها در توده سنگ مشخص گردید و شیب و امتداد کلی درزه‌های غالب معین شد. در مرحله بعد مقدار میانگین مشخصات درزه‌ها مشخص گردید.

جهت انجام طبقه‌بندی ژئومکانیکی توده سنگی در نواحی مستعد جهت بهره‌برداری سنگ نما از روش RMR (Rock Mass Rating) استفاده گردیده است. این روش براساس تخمین عوامل کنترل‌کننده از مشاهدات و آزمایش‌های به عمل آمده، انجام می‌شود. جدول شماره 12 رده‌بندی مهندسی سنگ‌ها براساس روش فوق را نشان می‌دهد.

پارامترهای لازم جهت طبقه‌بندی ژئومکانیکی توده سنگی در نواحی مستعد جهت بهره‌برداری سنگ نما به روش RMR عبارتند از :

- مقاومت تک محوري

جهت تعیین مقاومت تک محوري نمونه‌های اخذ شده از توده‌های سنگی مورد نظر، از بلوک‌های برداشت شده، نمونه‌های سیلندري تهیه و در آزمایشگاه مقاومت تک محوري آنها مورد سنجش قرار گرفته است. با عنایت به نتایج این آزمایش‌ها میزان امتیاز پارامتر R1 با توجه به جدول رده‌بندی مهندسی سنگ‌ها براساس روش RMR (جدول شماره 12) تعیین می‌گردد.

- شاخص کیفیت مغزه‌گیری RQD

طبق فرمول Priest رابطه بین حداقل فاصله درزه‌ها و مقدار شاخص کیفیت مغزه‌گیری سنگ به صورت زیر بدست می‌آید :

$$RQD = 100e^{-0.1\lambda}(0.1\lambda+1)$$

در این رابطه λ تعداد ناپیوستگی‌ها در هر متر طول خط برداشت می‌باشد. این کمیت در مشاهدات صحرايي انجام گرفته، برداشت گردید.

با توجه به جدول رده‌بندی مهندسی سنگ‌ها براساس روش RMR، میزان امتیاز پارامتر R2 با عنایت به مقدار شاخص کیفی سنگ (RQD) محاسبه شده، تعیین می‌گردد.

- فاصله ناپیوستگی‌ها

با توجه به برداشت‌های انجام شده بر روی توده سنگی نواحی مورد نظر در خصوص فاصله درزه‌ها (Spacing)، امتیاز حاصل از این بخش با توجه به جدول رده‌بندی مهندسی سنگ‌ها تحت عنوان پارامتر R3 در نظر گرفته می‌شود.

Table No. 12 Geomechanics Classification of Rock Masses

A. Classification parameters and their ratings

Parameter		Ranges of values				
1. Strength of intact rock material	Point-load strength index	>10 MPa	4-10 MPa	2-4 MPa	1-2MPa	For this low range uniaxial compressive test is preferred.
	Uniaxial compressive strength	>250MPa	100-250MPa	50-100MPa	25-50MPa	
Rating		15	12	7	4	2 1 0
2. Drill core quality RQD		90%-100%	75%-90%	50%-75%	25%-50%	<25%
	Rating	20	17	13	8	5
3. Spacing of discontinuities		>2 m	0.6-2 m	200-600mm	60-200mm	<60 mm
	Rating	20	15	10	8	5
4. Condition of discontinuities		Very rough surfaces. Not continuous. No separation. Unweathered wall rock	Slightly rough surfaces. Separation <1 mm. Slightly weathered walls	Slightly rough surfaces. Separation <1mm. Highly weathered walls	Stickensided Surfaces OR Gouge <5mm thick or separation 1-5 mm continuous	Soft gouge >5mm thick OR Separation >5mm continuous.
	Rating	30	25	20	10	0
5. Ground water	Inflow per 10m tunnel length	None	<10 litre/min	10-25	25-125	>125
	Joint water pressure	OR 0	OR 0.0-0.1	OR litre/min	OR litre/min.	OR -----
	Major Principal stress	OR Completely dry	OR Damp.	OR 0.1-0.2	OR 0.2-0.5	OR >0.5
	General Conditions.			OR Wet	OR Dripping	OR Flowing
Rating		15	10	7	4	0

cont...

B. Rating adjustment for discontinuity orientations

Strike and dip Orientation of joints		Very favourable	Favourable	Fair	Unfavourable	Very un- favourable
Ratings	Tunnels	0	-2	-5	-10	-12
	Foundations	0	-2	-7	-15	-25
	Slopes	0	-5	-25	-50	-60

C. Rock mass classes determined from total ratings.

Rating	100-81	80-61	60-41	40-21	<20
Class No.	I	II	III	IV	V
Description	Very good rock	Good rock	Fair rock	Poor rock	Very poor rock.

D. Meaning of rock mass classes

Class No.	I	II	III	IV	V
Average stand-up time	10 yrs for 15m span	6 months for 8m span	1 week for 5m span	10 hours for 2.5m span	30 minutes for 1m span
Cohesion of the rock mass	>400 KPa	300-400 KPa	200-300 KPa	100-200KPa	<100KPa
Friction angle of the rock mass	>45°	35°-45°	25° - 35°	15° - 25°	<15°

- وضعیت ناپیوستگی‌ها

در مشاهدات انجام شده بر روی توده سنگی نواحی مورد نظر، مقدار بازشدگی دهانه درزه‌ها (Aperture) برحسب میلی‌متر اندازه‌گیری شد. با توجه به اندازه‌گیری‌های صورت گرفته و با عنایت به جدول RMR امتیاز حاصل از این بخش تحت عنوان R4 در نظر گرفته می‌شود.

- وضعیت آب زیر زمینی

در تمامی نواحی مستعد جهت بهره‌برداری سنگ نما در محدوده‌های مطالعاتی، محل درزه‌ها از نظر وضعیت آب زیرزمینی و تراوش و فشار آب منفذی بررسی شد. امتیاز مربوط به وضعیت آب زیرزمینی با توجه به جدول رده‌بندی سنگ‌ها به روش RMR برای تمامی نواحی تعیین شد. با جمع پنج امتیاز بالا امتیاز حاصل از اثر پنج فاکتور فوق می‌رسیم.

- جهت و مقدار شیب درزه‌ها

عامل کنترل کننده دیگر جهت شیب و مقدار شیب درزه‌ها در ارتباط با خطوط لغزش احتمالی توده سنگی می‌باشد. در این جا اثر این عامل با توجه به وضعیت قرار گیری امتداد و شیب ناپیوستگی‌ها نسبت به شیب توپوگرافی در نظر گرفته می‌شود. به این ترتیب امتیاز نهایی طبقه‌بندی RMR برای توده سنگی نواحی مورد نظر تحت عنوان Rm معرفی می‌گردد و با توجه به جدول رده‌بندی سنگ‌ها به روش مذکور و امتیاز تعیین شده فوق توده سنگی طبقه‌بندی توصیفی شده و پارامترهای مهندسی زاویه اصطکاک داخلی توده سنگ (ϕ_m) و مقاومت چسبندگی آن (Cm) تعیین می‌گردد. مسائل مربوط به پایداری شیب و پتانسیل لغزش در توده‌های سنگی نواحی مستعد جهت بهره‌برداری سنگ نما در این بخش مطرح می‌گردد.

بررسی پایداری شیب و پتانسیل لغزش توده‌های سنگی براساس داده‌های زمین‌شناسی ساختمانی مثل جهت شیب درزه‌ها، طول درزه‌ها، فاصله‌داری درزه‌ها و همچنین پرشدگی درزه‌ها و چگونگی سطح درزه‌ها انجام می‌پذیرد. سه پارامتر اول تعیین کننده اندازه و شکل بلوک‌ها و جهت حرکت احتمالی آن هستند و دو پارامتر بعدی روشنگر مقاومت برشی توده سنگ می‌باشند.

برای مطالعه ناپایداری‌های شیبی توده‌های سنگی نواحی مورد نظر، ساختارهای تکتونیک خطی و ناپیوستگی‌ها مثل گسل‌ها، لایه‌بندی‌ها، درزه‌ها، فولاسیون و شیب‌توزینه که در مرحله مطالعات صحرایی برداشت شده بودند مورد دسته‌بندی و تجزیه و تحلیل آماری قرار گرفتند.

بر مبنای این داده‌ها مطالعات درزه‌نگاری و مکانیک سنگ به وسیله روش استریوگرافی انجام شد. نمودار قطب‌ها (Poles)، نمودار پراکندگی قطب (Scatter Plot) و همچنین منحنی‌های تجمعی (Countour Plot) و دوایر عظیمه مربوطه توسط نرم‌افزارهای کامپیوتری برای نواحی مورد نظر

ترسیم شده است. همچنین وضعیت هر یک از دسته درزه‌های موجود در این نواحی بررسی گردیده است. براساس نمودارهای حاصل و تفسیر آنها، نوع ناپیوستگی‌های شیبی ممکن برای توده‌های سنگی مشخص شد. این گسیختگی‌ها ممکن به چهار نوع زیر قابل تقسیم هستند :

- گسیختگی صفحه‌ای (Planar Failure)
- گسیختگی گوه‌ای (Wedge Failure)
- گسیختگی واژگونی (Toppeling Failure)
- گسیختگی دایره‌ای (Circular Failure)

سپس پایداری دامنه‌های مناطق مستعد جهت بهره‌برداری سنگ نما در محدوده‌های مطالعاتی در مقابل هر یک از گسیختگی‌های ممکن بررسی گردید. برای انجام این امر از روش (Kinematics Analysis) استفاده شد.

در این جا نکات زیر حائز اهمیت است :

- چنانچه شیب یک دسته درزه بیشتر از شیب توپوگرافی دامنه باشد، امکان لغزش صفحه‌ای وجود ندارد. به عبارت دیگر فقط زمانی امکان لغزش وجود دارد که شیب دسته درزه بر روی شیب دامنه ظاهر شود.
- در مورد گسیختگی‌های گوه‌ای باید اشاره کرد که این گسیختگی‌ها فقط زمانی امکان‌پذیر هستند که شیب خط حاصل از تقاطع دو دسته درزه کمتر از شیب توپوگرافی دامنه باشد و بر روی آن نمود یابد.
- کلاً گسیختگی‌های شیبی در هر سه حالت گسیختگی گوه‌ای، صفحه‌ای و واژگونی فقط زمانی امکان‌پذیر است که امتداد دسته درزه و یا خط حاصل از تقاطع درزه‌ها با امتداد شیب دامنه بیش از 20+ اختلاف نداشته باشد.
- گسیختگی صفحه‌ای و گوه‌ای زمانی امکان‌پذیر است که علاوه بر حصول سه شرط قبلی مقدار شیب دسته درزه و یا خط حاصل از تقاطع دو دسته درزه بیش از مقدار زاویه اصطکاک سطح لغزش باشد.
- اگر زاویه اصطکاک سطوح لایه‌ها برابر ϕz باشد، واژگونی فقط زمانی حادث خواهد شد که زاویه بین جهت نیروی فشاری وارده با خط عمود بر سطح لایه‌ها بیش از ϕz باشد. شرط لازم دیگر برای ایجاد واژگونی تأمین شرایط زیر است :

$$(90-\psi f)+\phi z < \psi p$$

ψp زاویه شیب درزه و ناپیوستگی، ψf زاویه شیب دامنه و ϕz زاویه اصطکاک سطوح لایه‌ها می‌باشد.

در گزارش حاضر تعیین ذخیره ماده معدنی در نواحی مستعد جهت بهره‌برداری سنگ نما، به صورت احتمالی (زمین‌شناسی) صورت پذیرفته است. در مراحل بعدی در صورتی که این نواحی از جمیع شرایط قابل قبول تشخیص داده شد، ناحیه مذکور مورد نقشه‌برداری توپوگرافی و زمین‌شناسی به مقیاس 1:1000 قرار می‌گیرد. در تهیه نقشه زمین‌شناسی 1:1000 رخنمون‌هایی سنگی ناحیه مورد بررسی دقیق‌تر قرار خواهد گرفت. لذا می‌توان با استفاده از این نقشه و پروفیل‌های مربوطه، ذخیره قطعی ماده معدنی را تعیین نمود.

1-5-2- بررسی نواحی مستعد جهت بهره‌برداری سنگ نما در محدوده‌های مطالعاتی (الف) محدوده گدمه :

همانطوری که قبلاً گفته شد، در محدوده گدمه سنگ‌های آهکی مربوط به بخش میانی- بالایی سازند آسماری باسن میوسن زیرین رخنمون دارند. در این محدوده دو ناحیه جهت بهره‌برداری سنگ نما مستعد تشخیص داده شده است. این نواحی یکی در قسمت شمالی (یال غربی دره جنوبی) منطقه گدمه (ناحیه شماره یک نمونه‌برداری) و دیگری در قسمت شمال غربی (ناحیه شماره 15 و 16 نمونه‌برداری) این منطقه واقع گردیده است.

(الف-1) بررسی ناحیه شماره یک

همانطوری که اشاره شد این ناحیه در قسمت شمالی و در یال دره جنوبی محدوده گدمه قرار گرفته است. این ناحیه در حاشیه شرقی جاده خاکی که جهت دسترسی به محدوده گدمه از آن استفاده می‌گردد، واقع شده است. همانطوری که در بخش بررسی پتروگرافی سنگ‌های محدوده گدمه گفته شد، سنگ‌های آهکی ناحیه شماره یک این منطقه از لحاظ ماکروسکوپی به رنگ کرم- خاکستری روشن، متوسط تا ریز بلور، دارای شکستگی صدفی، نسبتاً سخت و متراکم (سختی بیش از 3) دارای تخلخل ریز (در حدود 5 درصد) دارای فسیل و مقادیر کمی کانی‌های رسی (در حالت مرطوب کمی بوی رس به مشام می‌رسد) می‌باشند. این سنگ‌ها با اسید کلریدریک رقیق می‌جوشند و با ماده آلزارین قرمز می‌شوند لذا با توجه به این شواهد می‌توان گفت که سنگ‌های آهکی فوق حاوی کلسیت می‌باشند. طی بررسی‌های میکروسکوپی نیز مشخص گردید این سنگ‌ها از کربنات کلسیم به صورت کلسیت تشکیل شده‌اند و دارای بافت فسیلی، اینتراکلاست، پلت و شبه پلت در بخش ارتوکم میکروکریستالین و میکرواسپار (در بخش‌های میکرایتی بصورت لکه‌های تیره) قرار گرفته‌اند. ذرات تخریبی در سنگ‌های آهکی فوق بسیار نادر (در حدود یک درصد) و شامل دانه‌های کوارتز نیمه گرد شده

می‌باشد. نام این سنگ‌ها با توجه به طبقه‌بندی فولک، بایو (اینترا) میکرواسپارایت در نظر گرفته شده است.

با توجه به مطالعات فسیل‌شناسی سن سنگ‌های آهکی مذکور می‌روسن زیرین اشکوب بوردیگالین تعیین گردیده است. عکس شماره 69 سطح شکسته شده سنگ‌های آهکی ناحیه فوق را نشان می‌دهد. با توجه به آزمایش‌های فیزیکی و مکانیکی انجام یافته بر روی بلوک‌های اخذ شده از رخنمون‌های سنگی ناحیه یک منطقه گدمه که نتایج کلی آن به پیوست گزارش آمده است. مشخصه‌های فیزیکی و مکانیکی سنگ‌های آهکی این ناحیه به شرح ذیل می‌باشند:

GB-1	شماره نمونه اخذ شده
2.676 gr/cm ³	وزن مخصوص حقیقی نمونه در حالت خشک
2.693 gr/cm ³	وزن مخصوص حقیقی نمونه در حالت اشباع و سطح خشک شده (SSD)
2.72 gr/cm ³	وزن مخصوص ظاهری نمونه
0.65%	درصد جذب آب نمونه



عکس شماره 69 : سطح شکسته شده سنگ‌های آهکی ناحیه شماره 1 منطقه گدمه

1.7%	درصد تخلخل نمونه
921 kg/cm ²	مقاومت فشاری نمونه در حالت خشک
1048 kg/cm ²	مقاومت فشاری نمونه در حالت اشباع

76750 kg/cm ²	مدول الاستیسیته نمونه (مدول یانگ) در حالت خشک
131000 kg/cm ²	مدول الاستیسیته نمونه (مدول یانگ) در حالت اشباع
0.29	نسبت پواسون در حالت خشک
28/6%	درصد افت سایش (لوس آنجلس)
0.11%	درصد افت در مقابل محلول های شیمیایی (سولفات سدیم)، ساندنس

با مقایسه پارامترهای فیزیکی- مکانیکی نمونه فوق و استاندارد فیزیکی- مکانیکی مطلوب جهت سنگ های آهکی از نوع مرمریت طبق (ASRM (C568-89 که قبلاً ذکر گردید، می توان چنین نتیجه گیری نمود :

- با توجه به چگالی نمونه اخذ شده از ناحیه یک گدمه ($2/676 \text{ gr/cm}^3$). این سنگ ها در گروه سنگ های آهکی با چگالی زیاد رده بندی می شوند.
- استاندارد مطلوب سنگ های آهکی از نوع مرمریت با چگالی زیاد در خصوص میزان ضریب جذب آب (وزنی) حداکثر 3 درصد بوده و این پارامتر برای نمونه اخذ شده از ناحیه یک محدوده گدمه 0/65 درصد تعیین گردیده که از حد استاندارد مطلوب تر است.
- استاندارد مطلوب در مورد وزن مخصوص نمونه، حداقل $2/56 \text{ gr/cm}^3$ گرم بر سانتی متر مکعب ارائه گردیده است. میزان این پارامتر برای نمونه اخذ شده از این ناحیه gr/cm^3 2/676 گرم بر سانتی متر مکعب تعیین شده که از حد استاندارد مطلوب تر می باشد.
- استاندارد مطلوب سنگ های آهکی از نوع مرمریت با چگالی زیاد در خصوص تنش فشاری، حداقل 55Mpa مگاپاسکال معادل 651 kg/cm^2 کیلوگرم بر سانتی متر مربع بوده و این پارامتر برای نمونه اخذ شده از ناحیه یک محدوده گدمه حداقل 921 kg/cm^2 کیلوگرم بر سانتی متر مربع (در حالت خشک) تعیین گردید، که از حد استاندارد مطلوب تر است.
- تجربه نشان داده است که میزان تنش کششی سنگ ها 0/1 تا 0/125 تنش فشاری آن است لذا تنش کششی نمونه ناحیه شماره یک گدمه حداقل برابر 92 kg/cm^2 کیلوگرم بر سانتی متر مربع می باشد. لذا این میزان نسبت به حد استاندارد (6/9 MPa) مگا پاسکال معادل kg/cm^2 70/4 کیلوگرم بر سانتی متر مربع) مطلوب تر می باشد.
- درصد افت در مقابل محلول های شیمیایی (ساندنس) نمونه اخذ شده از ناحیه فوق، خیلی کم بوده (0/11 درصد) و در حد مطلوب بوده و درصد افت سایش (لوس آنجلس) این نمونه تقریباً در حد متوسط می باشد. با توجه به آزمایش های شیمیایی انجام یافته بر روی نمونه های اخذ شده از رخنمون های سنگی ناحیه یک گدمه که نتایج کلی آن به پیوست گزارش آمده است. مشخصه های شیمیایی نمونه مربوط به این ناحیه به شرح زیر می باشد :

$\text{SiO}_2 = \%1.26$, $\text{Al}_2\text{O}_3 = \%0.65$, $\text{Fe}_2\text{O}_3 = \%0.45$, $\text{CaO} = \%30.91$, $\text{MgO} = \%0.89$,
 $\text{K}_2\text{O} = \%17.53$, $\text{Na}_2\text{O} = \%1.73$, $\text{TiO}_2 = \%0.30$, $\text{L.O.I} = \%42.41$

با عنایت به نتایج آزمایش‌های شیمیایی انجام پذیرفته بر روی نمونه فوق تقریباً تمامی اکسیدهای موجود در حد قابل قبولی بوده ولی میزان K_2O از حد مجاز (زیر 0/1 درصد) خیلی بیشتر می‌باشد و این امر جهت به کارگیری این سنگ به منظور سنگ نما، مطلوب نمی‌باشد.

با توجه به نتایج ارائه شده در بالا می‌توان چنین نتیجه گرفت که مشخصه‌های فیزیکی - مکانیکی و شیمیایی نمونه اخذ شده از ناحیه شماره یک منطقه گدمه در حد قابل قبول بوده و در این میان فقط میزان K_2O این نمونه از حد مجاز بیشتر می‌باشد و این امر موجب ایجاد اشکال در جهت به کارگیری این سنگ به منظور سنگ نما خواهد بود. با توجه به این مطلب از سنگ‌های آهکی منطقه یک گدمه مجدداً دو نمونه تحت شماره‌های G-1 و G-2 اخذ گردید. این دو نمونه به منظور تعیین میزان K_2O به آزمایشگاه ارسال شد. نتیجه آنالیز شیمیایی بر روی این دو نمونه حاکی از آن است که میزان K_2O آنها در حدود 0/02 تا 0/04 درصد می‌باشد. لذا می‌توان گفت که سنگ‌های آهکی منطقه یک گدمه از لحاظ میزان K_2O با مشکل مواجه نخواهند بود. توضیح این که نتایج آنالیزهای مذکور به پیوست گزارش می‌باشد.

همچنین در ناحیه یک منطقه گدمه مطالعات درزه‌نگاری و مکانیک سنگ انجام شد. طی این مطالعات طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ Engineering Classification of Rock Mass برای توده سنگ ناحیه مربوطه انجام پذیرفت. بدین منظور در این مرحله در هر یک از بلوک‌های ساختاری با توجه به رخنمون‌های موجود پروفیل‌ها و خطوط برداشت درزه (Scanline) مناسب انتخاب شد. وجود ترانشه‌های طبیعی و دیواره‌ها کمک شایان توجهی به عملیات برداشت درزه نمود. با پیمایش در طول خطوط برداشت و به وسیله کمپاس عملیات برداشت درزه Joint Surveying انجام شد. در این عملیات کلیه اطلاعات مربوط به درزه‌ها که در مقدمه این فصل بدان اشاره شد مورد سنجش قرار گرفت. همچنین از انواع سنگ‌های موجود در سایت جهت انجام آزمایش‌های مکانیک سنگ در آزمایشگاه نمونه‌برداری به عمل آمد. به هنگام نمونه‌گیری وضعیت قرارگیری قطعه سنگ مشخص شد و علامت‌گذاری و یادداشت گردید.

در آزمایشگاه نمونه‌های قطعه سنگی اخذ شده در راستای وضعیت شان در سایت توجیه شدند و آن‌گاه در جهت‌های مورد نیاز اقدام به تهیه نمونه‌های سیلندری از آنها شد. نمونه‌های سیلندری تهیه شده مورد آزمایشات تعیین مقاومت تک محوری، تعیین مداول الاستیسیته و نسبت پواسون و سنجش سایر خواص فیزیکی و مکانیکی قرار گرفتند. نتایج در پیوست گزارش منعکس است.

سپس با توجه به داده‌های موجود و براساس جدول طبقه‌بندی ژئومکانیکی توده سنگ به روش RMR طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ مشخص گردید.

1- مقاومت تک محوري

این پارامتر در نمونه سنگ اخذ شده از این ناحیه 921 kg/cm^2 در حالت خشک و 1048 kg/cm^2 در حالت اشباع اندازه‌گیری شده است. میزان امتیاز حاصل از این بخش $R1 = 7$ تعیین شد.

2- فاصله‌داری درزه‌ها

براساس تجزیه و تحلیل آماری پارامتر Spacing و فاصله‌داری درزه‌ها در ناحیه یک گدمه به صورت هیستوگرام Histogram در نمودار شماره بیست و نه آورده شده است. براساس این بررسی‌ها بیشترین فاصله‌داری ناپیوستگی‌ها بین 47/5 تا 57 سانتی‌متر تعیین شده است. به این ترتیب طبق جدول RMR امتیاز این بخش $R2 = 10$ تعیین شد.

3- شاخص کیفیت مغزه‌گیری RQD

در این برداشت‌های صحرایی ضمن بررسی فاصله‌داری درزه‌ها پارامتر λ که تعداد درزه‌ها در یک متر می‌باشد نیز اندازه‌گیری شد. بر این اساس و با استفاده از فرمول Priest در این ناحیه $RQD = 78\%$ تخمین زده می‌شود. بنا به جدول RMR امتیاز تعلق گرفته به توده سنگ از این قسمت $R3 = 17$ می‌باشد.

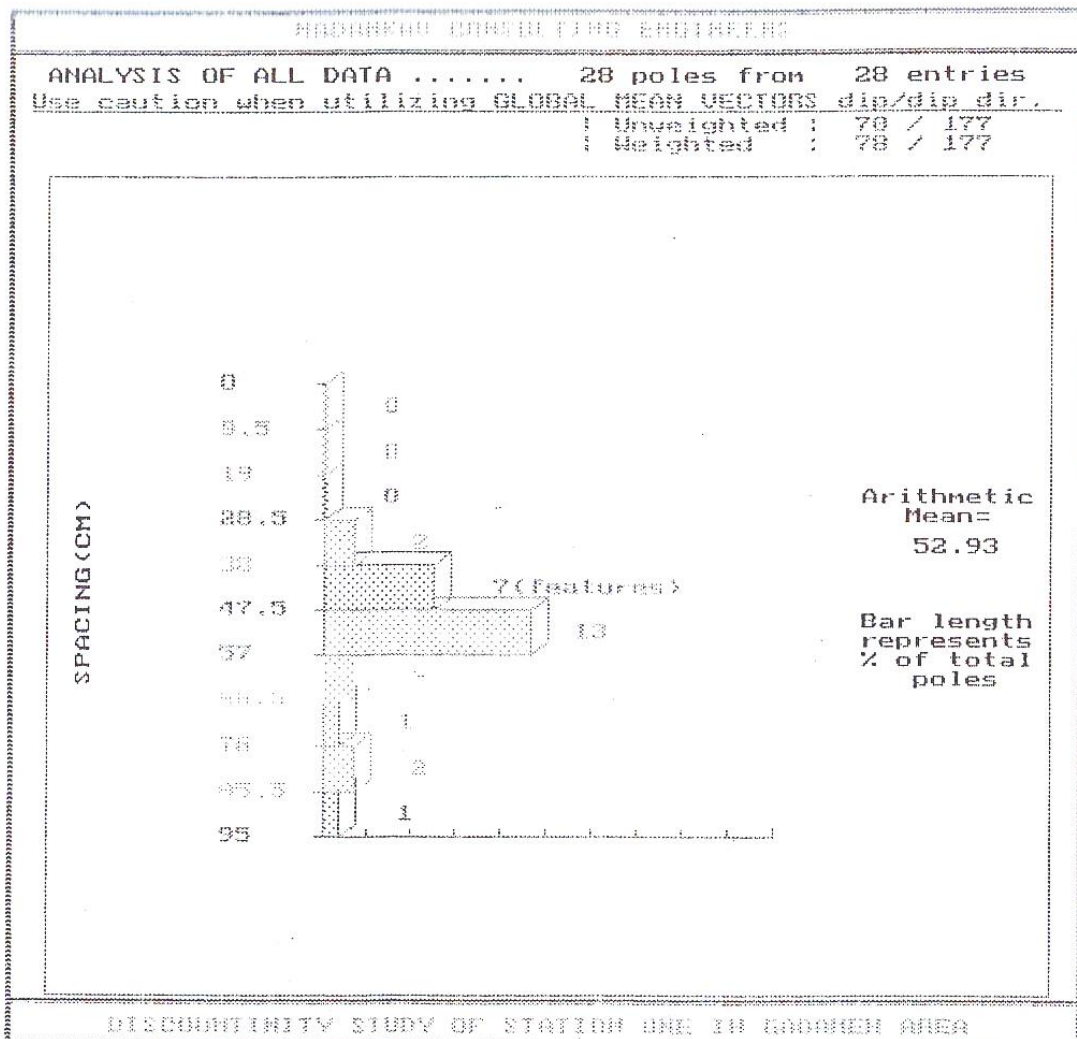


Diagram No. 29

4- وضعیت ناپیوستگی‌ها

نمودار شماره سی توزیع آماری بازشدگی درزه‌ها Aperture در این ناحیه را نشان می‌دهد. بر پایه این تجزیه و تحلیل آماری میانگین حسابی مقادیر بازشدگی اندازه‌گیری شده 7/857 میلیمتر و بیشترین توزیع بین مقادیر 6 تا 9 میلیمتر مشاهده می‌شود. علاوه بر این در ناحیه مورد مطالعه درزه‌ها دارای

تداوم Persistence در رده خیلی بالا Very high Persistence هستند. نمودار شماره سی و یک توزیع آماری نوع پر شدگی Filling درزه‌ها را نشان می‌دهد. حدود 42% از درزه‌ها فاقد پرشدگی است. در درزه‌های پر شده شاهد پرشدگی به وسیله کلسیت و اکسید آهن هستیم. حدود 40% درزه‌ها توسط کلسیت پر شده‌اند. سطح درزه‌ها نیز مورد بررسی قرار گرفت. بیشترین نوع سطح درزه‌ها از تیپ Smooth و از دو رده Planar و Stepped می‌باشد. با توجه به کلیه نکات گفته شده امتیاز بخش وضعیت ناپیوستگی‌ها $R4 = 10$ تعیین می‌شود.

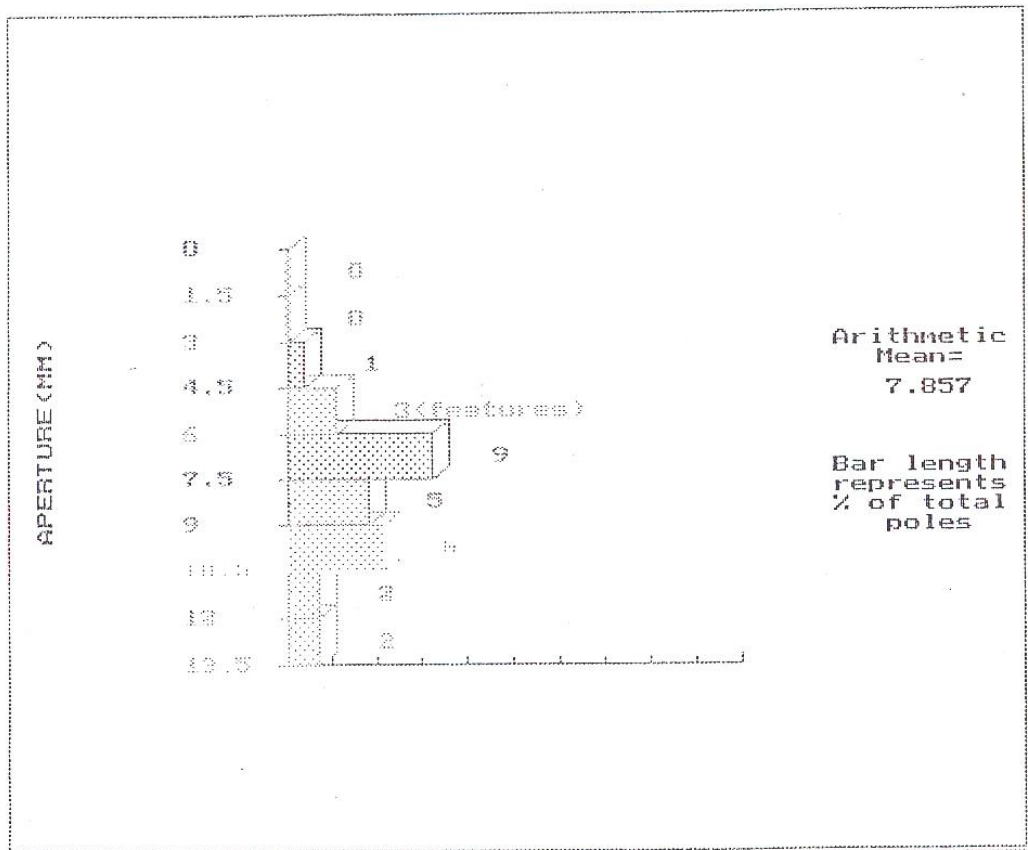
5- وضعیت آب زیرزمینی

در محل برداشت درزه‌ها وضعیت آب زیرزمینی به صورت مرطوب Damp تشخیص داده شده است. بنابراین امتیاز این بخش $R5=10$ خواهد بود.

6- جهت و مقدار شیب درزه‌ها

عامل کنترل کننده بسیار مهم دیگر وضعیت قرارگیری شیب درزه‌ها است. نمودارهای شماره 33 و 34 توزیع آماری جهت شیب‌ها و مقادیر شیب اندازه‌گیری شده در ناحیه را نشان می‌دهد. براساس هیستوگرام نمودار شماره 34 میانگین مقادیر شیب 81 درجه محاسبه شده است. بیشترین توزیع بین مقادیر شیب 76 درجه تا 85/5 درجه است که 75% مقادیر شیب اندازه‌گیری شده را در بر می‌گیرد. براساس داده‌های موجود در این زمینه نمودار Scatter plot که پراکنندگی قطب‌ها را نشان می‌دهد ترسیم شد که در نمودار شماره 35 نشان داده شده است. نمودار خطوط تراز Countour Plot و صفحات اصلی ناپیوستگی در نمودار 36 به نمایش در آمده است. با مقایسه این نتایج و در نظر گرفتن شیب و امتداد جهت شیب حقیقی توپوگرافی و همچنین شیب و امتداد لایه‌بندی امتیاز این بخش برای محدوده مورد مطالعه از رده مطلوب Favourable ارزیابی می‌شود (با 5 امتیاز منفی) در این مورد در مبحث مربوط به پایداری شیب بیشتر توضیح داده خواهد شد.

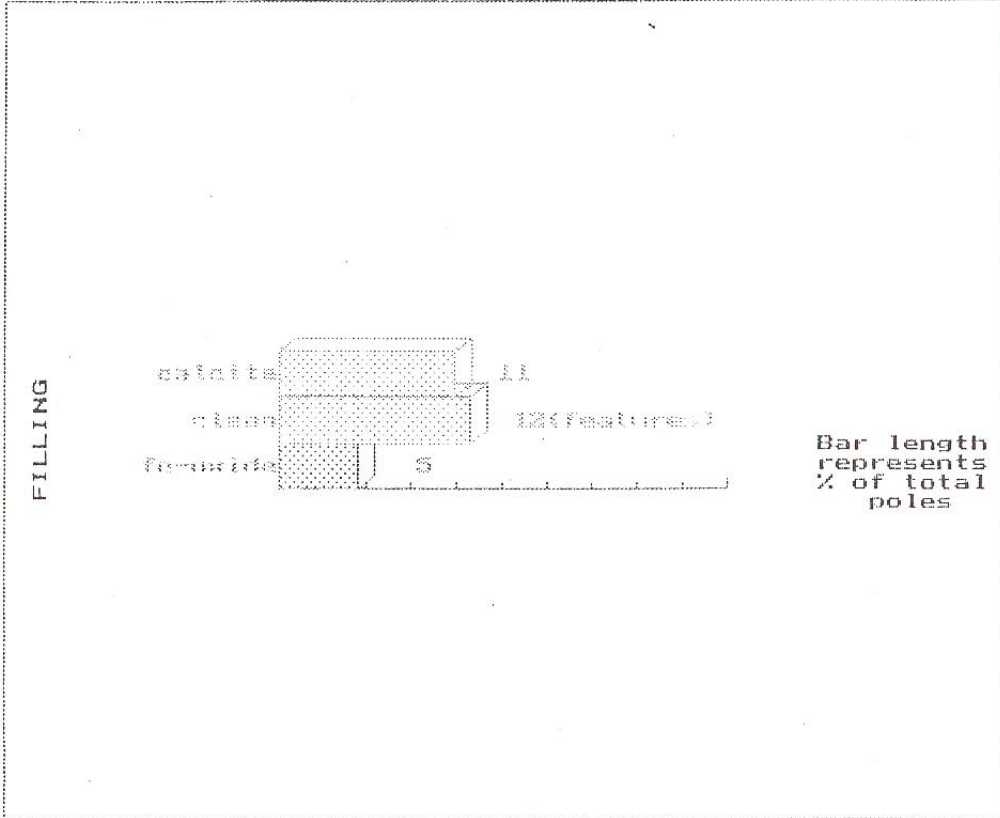
ANALYSIS OF ALL DATA 28 poles from 28 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 78 / 177
 : Weighted : 78 / 177



DISCONTINUITY STUDY OF STATION ONE IN GADARAH AREA

Diagram No. 30

ANALYSIS OF ALL DATA 28 poles from 28 entries
Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
: Unweighted : 78 / 177
: Weighted : 78 / 177



DISPERSED STUDY OF STATION AND IN HADANKAU AREA

Diagram No. 31

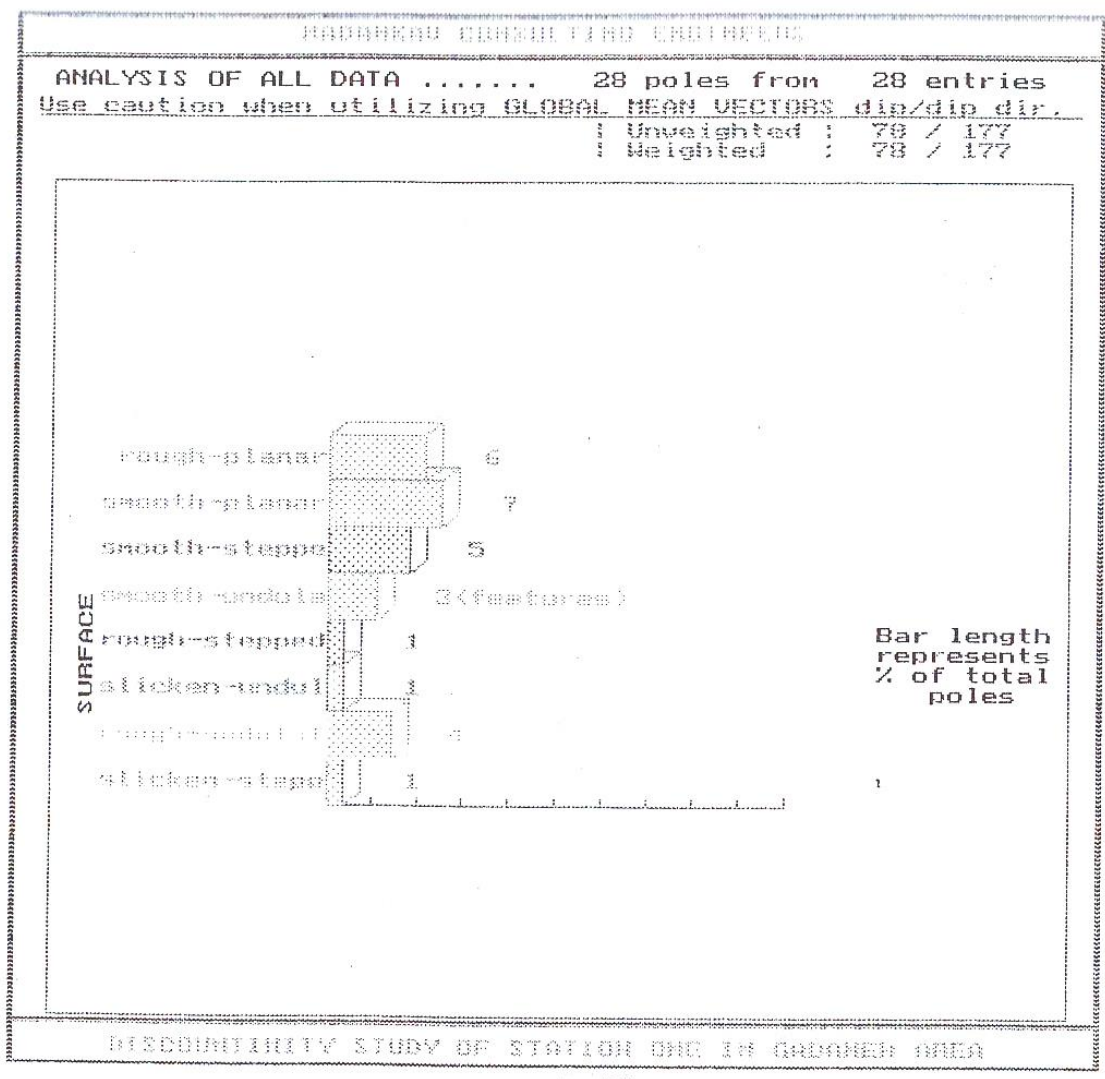


Diagram No. 32

به این ترتیب نمره‌بندی نهایی طبقه‌بندی RMR برای این توده سنگ $R_m=49$ خواهد بود. مطابق این نمره‌بندی توده سنگ ناحیه یک منطقه گدازه از رده III به مفهوم سنگ مناسب Fair Rock ارزیابی می‌شود و پارامترهای مهندسی آن علاوه بر آن چه که قبلاً ذکر شده است به شرح زیر قابل تخمین است :

$$C=2.1 \text{ kg/cm}^2$$

$$Q=26^\circ \text{ Degrees}$$

آنچه مسلم است بلوک‌دهی این توده سنگ برای انجام عملیات استخراجی حائز اهمیت فراوان است. بلوک دهی یک توده سنگ شدیداً تحت تأثیر فاصله داری و خصوصیات درزه‌ها و ناپیوستگی‌ها می‌باشد. اصولاً یک بلوک سنگ ساختمانی و نما دارای سه بعد است. با توجه به مشخصات محدوده مطالعاتی و در نظر گرفتن جمیع شرایط به نظر می‌رسد که بعد طول بلوک‌ها توسط پارامتر طول و تداوم درزه‌های اصلی Persistence کنترل می‌شود. براساس مشاهدات انجام شده این بعد بین یک تا یک و نیم متر تغییر می‌کند. بعد عرض بلوک‌ها توسط فاصله‌دار درزه‌ها کنترل می‌شود که براساس مطالعات آماری که در بالا ارائه شده است حدود 0/5 متر می‌باشد. بعد سوم یا ارتفاع بلوک‌ها توسط پارامتر ضخامت لایه‌ها کنترل می‌شود. در واقع Lamination و Bedding این بعد را کنترل می‌کند که نتیجه آن غالباً ایجاد بلوک‌هایی با ضخامت 0/5 تا یک متر است.

یقیناً کل حجم توده سنگ ناحیه یک منطقه گدمه خصوصیات ایجاد بلوک ندارد و درصدی از آن به هنگام استخراج به صورت قطعات غیرقابل استفاده در خواهد آمد. با توجه به مشاهدات صحرائی، بررسی‌های به عمل آمده و نتایج حاصل از مطالعات و همچنین نظر کارشناسی درصد بلوک‌دهی سنگ حدود 70% برآورد می‌شود. بدین مفهوم که 70% از حجم این محدوده قابلیت ایجاد بلوک را دارا می‌باشد.

برای رسیدن به سطح قابل استخراج و مناسب توده سنگ و برداشت خاک‌ها و خرده‌سنگ‌ها و رسیدن به سطوح رخنمون اصلی توده سنگ و همچنین سطح مناسب برای ایجاد سینه کار و پلکان باید مقداری باطله‌برداری انجام شود. براساس مطالعات انجام شده و مشاهدات و همچنین نظر کارشناسی حجم باطله‌برداری حدود 10% حجم توده سنگ برآورد می‌گردد.

مسئله مهم دیگر در مورد امکان‌سنجی ایجاد محدوده استخراجی در این ناحیه پایداري شیب و بررسی پتانسیل انواع ناپایداري شیبی است. در این بخش کلیه عواملی که چه به صورت طبیعی و چه بصورت عوامل ناشی از معدنکاری می‌توانند عامل ایجاد ناپایداري شیبی باشند بررسی شد و مناطق دارای پتانسیل ناپایداري شناسایی گردیدند.

ANALYSIS OF ALL DATA 28 poles from 28 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 78 / 177
 : Weighted : 78 / 177

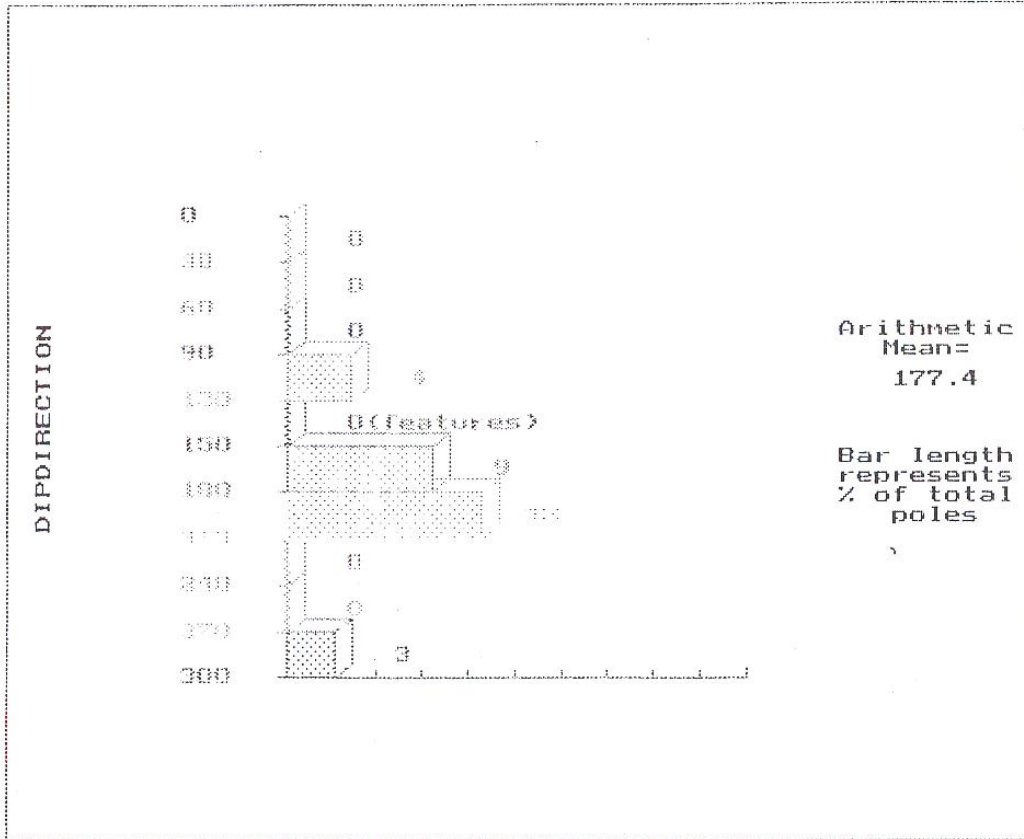
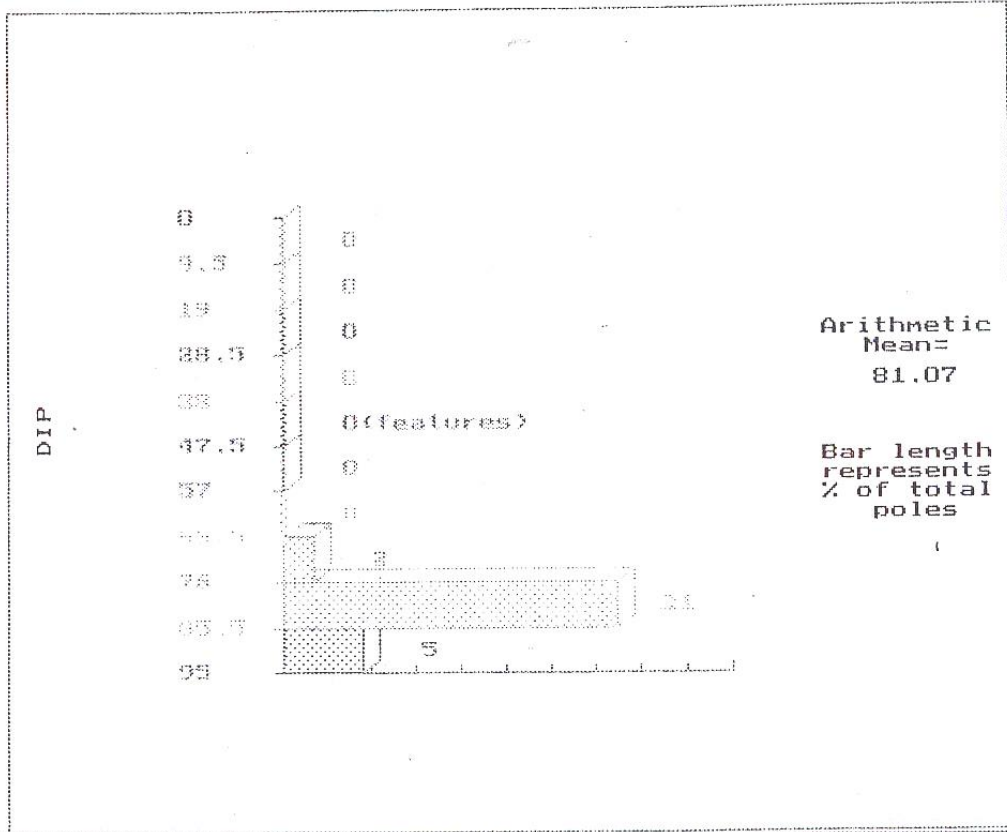


Diagram No.33

ANALYSIS OF ALL DATA 28 poles from 28 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 78 / 177
 : Weighted : 78 / 177



DISCONTINUITY STUDY OF STATION 110C IN GAPANG AREA

Diagram No.34

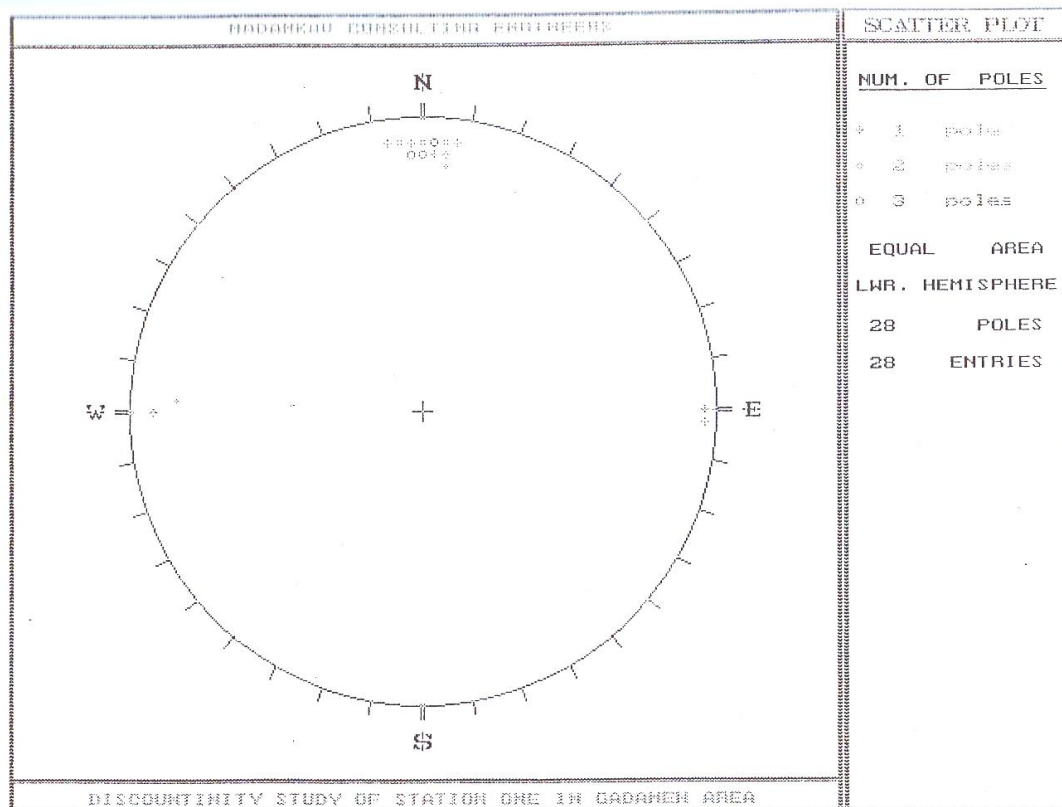


Diagram No.35

در ناحیه یک منطقه گدمه براساس نمودار خطوط تراز تهیه شده (نمودار 36) دو دسته درزه وجود دارد. دسته درزه اصلی دارای جهت شیب 180 درجه و مقدار شیب 79 درجه می باشد. دسته درزه دوم دارای جهت شیب 271 و یا 91 درجه و مقدار شیب 89 تا 90 درجه است. سومین ناپیوستگی قابل اشاره در محدوده لایه بندی آهک ها است که دارای جهت شیب صفر درجه و مقدار شیب اندک در حد 10 درجه است. جهت شیب دامنه هم 180 درجه و مقدار شیب آن 15 درجه است.

First Joint set and fault (Dip/Dip direction): 79/180

Second Joint set and fault (Dip/Dip direction) 90°/91(271)

Bedding (Dip/Dip direction) 10°/0

Slope (Dip/Dip direction) 35/180

همچنین با توجه به نمودار خطوط تراز ارائه شده خطوط حاصل از تقاطع این سه صفحه ناپیوستگی مشخص شده است.

Line of intersection between 1 and 2 (Trend/Plunge) : 174°/80°

Line of intersection between 1 and bedding (Trend/Plunge) : 271/2°

Line of intersection between 2 and bedding (Trend/Plunge) : 3/10°

با توجه به شرایط ایجاد لغزش که در مقدمه این بخش توضیح داده شده است موارد زیر قابل ذکر است :

- مقدار شیب دامنه از مقدار شیب هر دو دسته درزه کمتر است. بنابراین امکان لغزش صفحه‌ای ناشی از این دو دسته ناپیوستگی وجود ندارد.
- جهت شیب دسته درزه دوم و لایه‌بندی کاملاً متفاوت با جهت شیب دامنه است. بنابراین امکان لغزش صفحه‌ای منتفی است. تنها جهت شیب دسته درزه اول با جهت شیب دامنه هم راستا است که آن هم به دلیل شیب بیشتر از شیب دامنه نمی‌تواند عامل ایجاد لغز باشد.
- مقدار شیب خط حاصل از تقاطع دسته درزه‌های اول و دوم بیش از خط شیب دامنه است. شیب خط حاصل از تقاطع دسته درزه دوم و لایه‌بندی و همچنین خط حاصل از تقاطع دسته درزه اول و لایه‌بندی از شیب دامنه کمتر است ولی با توجه به این که راس‌های آنها بسیار با هم اختلاف دارند (بیش از 20 درجه)، امکان لغزش گوه‌ای به طور کلی منتفی است.
- دسته درزه دوم به دلیل عمیق بودن و شیب زیادی که دارد و همچنین اختلاف جهت با شیب توپوگرافی می‌تواند عامل ایجاد ناپایداری از نوع واژگونی باشد. زاویه اصطکاک در طول این درزه براساس نمودار جدول شماره 80 حدود 15 درجه تخمین زده می‌شود. با بررسی شرط واژگونی داریم :

$$(90-\psi f) + \phi_j < \psi_p$$

$$(90-35) + 15 < 90^\circ \rightarrow 70^\circ < 90^\circ$$

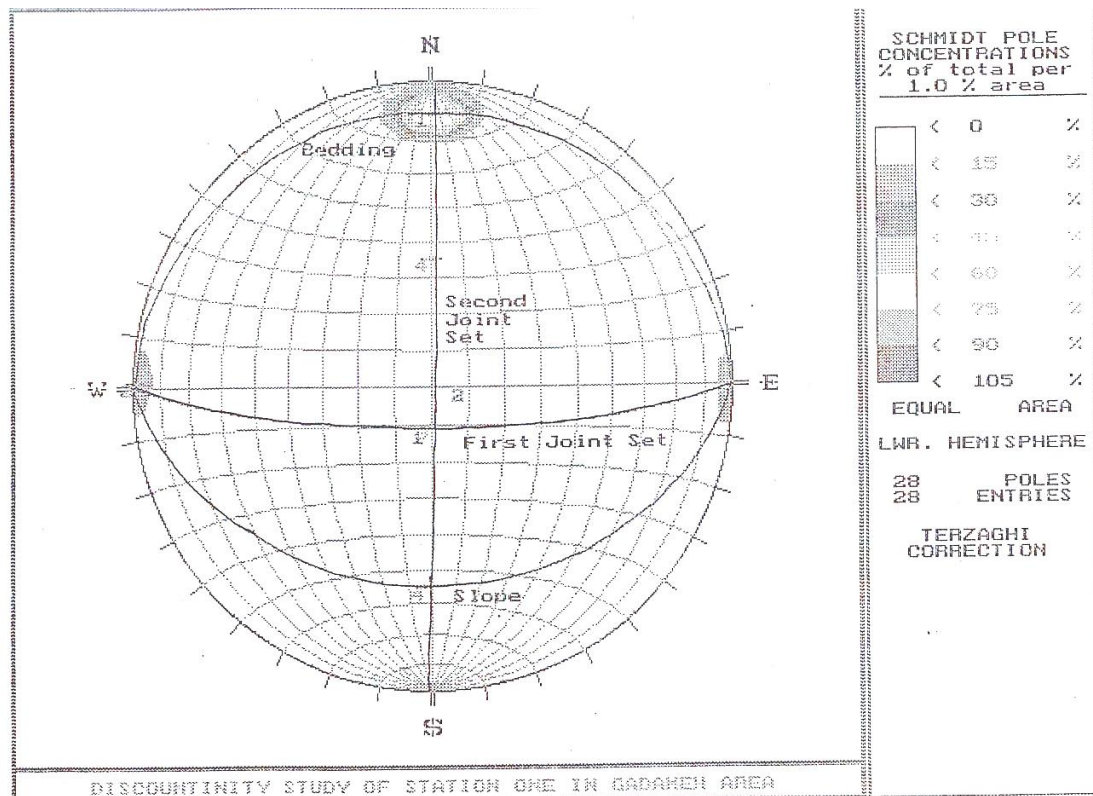


Diagram No. 36

پس مشاهده می‌شود که شرایط ایجاد واژگونی به واسطه دسته درزه دوم تا حدی مهیاست. ولی اختلاف زیاد بین جهت شیب دسته درزه دوم و جهت شیب دامنه این احتمال را از بین می‌برد. بنابراین نتیجه می‌گیریم که در شرایط طبیعی فعلی شیب دامنه در ناحیه منطقه گدومه پایدار است. عکس شماره 70 این دامنه را نشان می‌دهد. همانطور که در عکس نیز مشهود است دامنه دارای شرایط نسبتاً مساعدی جهت بهره‌برداری از سنگ‌های آهکی می‌باشد. ولی باید توجه داشت که به هنگام شروع عملیات معدنکاری و ایجاد سینه کار شرایط کاملاً جدیدی پدید خواهد آمد که مستلزم بررسی پایداری دیواره‌ها و سینه کارها و پله‌ها در آن زمان و به هنگام طراحی معدن خواهد بود.

ذخیره زمین‌شناسی (احتمالی) توده معدنی ناحیه شماره یک منطقه گدومه با توجه به برداشت صحرایی و مشخصه‌های فیزیکی سنگ‌های این ناحیه به صورت ذیل تعیین می‌گردد:

$L = 400$ (m.) = گسترش طولی توده معدنی (برداشت صحرایی)

$W = 80$ (m.) = گسترش عرضی توده معدنی (برداشت صحرایی)

$\alpha = 35^\circ$ (Deg.) = شیب توپوگرافی ناحیه (برداشت صحرایی)

70% = درصد کوپدهي (برداشت صحرايي و پردازش اطلاعات)

10% = درصد باطله (برداشت صحرايي)

$G = 2.72 \text{ (Ton/m}^3\text{)}$ = وزن مخصوص ظاهري توده معدني (آزمایشگاهی)

$H \text{ (m.)}$ = عمق توده معدني (محاسباتي)

$S \text{ (m}^2\text{)}$ = سطح مقطع توده معدني (محاسباتي)

$V \text{ (m}^3\text{)}$ = حجم توده معدني (محاسباتي)

$M \text{ (ton)}$ = جرم توده معدني (محاسباتي)

$$H = W \times \text{tg } \alpha = 80 \times \text{tg } 35^\circ = 56\text{m}$$

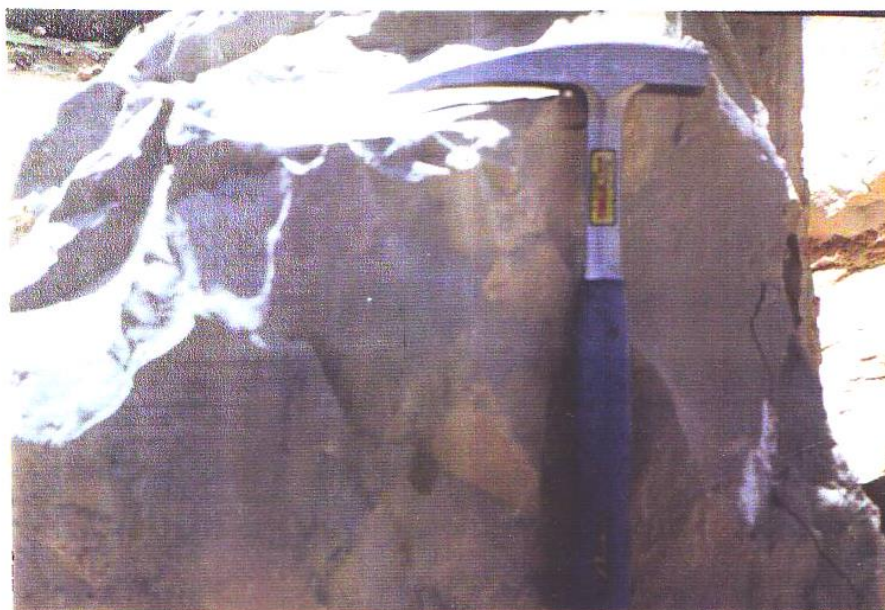
$$S = H \times w/2 = 56 \times 80/2 = 2240$$

$$V = S \times L = 2240 \times 400 = 896000\text{m}^3$$

$$M = V \times G = 896000 \times 2.72 = 2437120 \text{ Ton}$$



عکس شماره ۷۰: نمایی از دامنه پایدار در ناحیه ۱ منطقه گدمه که نسبتاً مساعد برای بهره‌برداری می‌باشد (دید به سمت شمال غرب)



عکس شماره ۷۱: سطح شکسته شده سنگهای آهکی ناحیه ۱۵ منطقه گدمه

عکس شماره ۷۰: نمایی از دامنه پایدار در ناحیه ۱ منطقه گدمه که نسبتاً مساعد برای بهره‌برداری می‌باشد (دید به سمت شمال غرب)

عکس شماره ۷۱: سطح شکسته شده سنگهای آهکی ناحیه ۱۵ منطقه گدمه

ضریب بهره‌دهی با توجه به میزان درصد کوپ‌دهی و باطله تعیین می‌گردد.
 $2437120 \times 0.6 = 1462272 \text{ Ton}$ = ضریب بهره‌دهی $\times M$ = ذخیره احتمالی توده معدنی

الف-2) بررسی ناحیه شماره پانزده

همانطوری که اشاره شد این ناحیه در قسمت شمال غربی محدوده گدومه قرار گرفته است. این ناحیه نیز در سمت شرقی و در کنار جاده خاکی که جهت دسترسی به محدوده گدومه از آن استفاده می‌گردد واقع شده است. همانطوری که در بخش بررسی توپوگرافی سنگ‌های محدوده گدومه گفته شد، سنگ‌های آهکی ناحیه شماره پانزده (سنگ‌های فوق با سنگ‌های نمونه‌برداری شده از ناحیه 16 یکسان می‌باشد) از لحاظ میکروسکوپی به رنگ خاکستری-کرم، ریز بلور، دارای شکست صدفی، دارای رگه رگچه که توسط اکسید آهن پر شده، سخت و متراکم، شکننده می‌باشند. این سنگ با اسید کلریدریک رقیق می‌جوشد و با ماده آلیزارین قرمز می‌شود (حاوی کلسیت).

همانطوری که در بخش سوم (زمین‌شناسی ساختمانی و تکتونیک منطقه) گفته شد در این ناحیه عملکرد گسل به موازات لایه‌بندی باعث دگرگونی کاتاکلاستیک در سنگ‌های مجاور شده است. این امر سبب گشته سنگ‌های این ناحیه متراکم، شکننده و سخت شوند.

طی بررسی‌های میکروسکوپی نیز مشخص گردید این سنگ‌ها از کربنات کلسیم به صورت کلسیت تشکیل شده‌اند که دارای بافت کریپتو تا میکروکریستالین و مجوریتی بافتی ایمچور تا ساب مجور است. اجزا آلوکم بیشتر از قطعات فسیلی تشکیل شده و در ارتوکم کریپتو تا میکروکریستالین قرار گرفته است. نام این سنگ‌ها با توجه به طبقه‌بندی فولک، (بایو میکرواسپارایت) در نظر گرفته شده است.

با توجه به مطالعات فسیل‌شناسی سن سنگ‌های آهکی مذکور میوسن زیرین تعیین گردیده است. عکس شماره 71 سطح شکسته شده سنگ‌های آهکی این ناحیه را نشان می‌دهد. همچنین در عکس شماره 72 حفرات کارستی در این سنگ‌ها مشهود است. حفرات کارستی فوق یک فاکتور نامطلوب جهت بکارگیری این سنگ‌ها به منظور سنگ نما محسوب می‌شوند.

در طرح پی‌جویی و اکتشافات مقدماتی سنگ تزئینی در سطح استان ایلام دو نمونه سنگی از ناحیه فوق تحت شماره‌های LIO2 و LIO3 مورد آزمایش‌های فیزیکی مکانیکی و شیمیایی قرار گرفته است. نتایج آزمایش‌های مذکور به شرح زیر می‌باشد.

نوع آزمایش	نمونه شماره LIO2	نمونه شماره LIO3
جرم مخصوص درحالت خشک (گرم برسانی متر مکعب)	۲/۷	۲/۶۲
جرم مخصوص درحالت اشباع (گرم برسانی متر مکعب)	۲/۷۶	۲/۷۲
درصد جذب آب	۰/۴۲	۰/۶۸
درصد تخلخل	۷/۱۵	۷/۷۹
مقاومت فشاری درحالت خشک (کیلوگرم برسانی متر مربع)	۴۷۵	۴۴۱
مقاومت فشاری درحالت اشباع (کیلوگرم برسانی متر مربع)	۴۰۲	۳۶۲

با مقایسه پارامترهای فیزیکی- مکانیکی نمونه‌های مذکور و استاندارد فیزیکی- مکانیکی مطلوب جهت سنگ‌های آهکی از نوع مرمریت طبق ASTM (C568-89) که قبلاً ذکر گردید می‌توان چنین نتیجه‌گیری کرد که تقریباً تمامی این مشخصه‌ها در حد استاندارد فوق است و فقط مقاومت فشاری این نمونه‌ها از میزان مجاز کمتر بوده که این امر احتمالاً ناشی از قالب‌گیری نامناسب نمونه‌های مذکور می‌باشد. با توجه به تحقیقات به عمل آمده تهیه قالب جهت تعیین مقاومت فشاری نمونه‌های فوق به صورت مکعب صورت پذیرفته که این امر احتمالاً سطح اعمال بار را کاهش داده و باعث کمتر شدن مقاومت فشاری سنگ‌های مزبور گردیده است. با توجه به آزمایش‌های شیمیایی انجام یافته بر روی نمونه‌های ناحیه فوق که در گزارش طرح پی‌جویی و اکتشاف مقدماتی سنگ تزئینی در سطح استان ایلام آورده شده است. مشخصه‌های شیمیایی سنگ‌های ناحیه مذکور به شرح زیر است :

اکسیدها شماره نمونه	SiO ₂	Al ₂ O ₃	Fe ₂ O ₃	CaO	MgO	Na ₂ O	K ₂ O	L.O.I
LIO2	۲/۵۹	۰/۶۱	۰/۱۸	۴۸/۷۴	۴/۲۰	۰/۰۷	۰/۱۰	۴۳/۵۹
LIO3	۷/۷	۷/۴۲	۰/۲۶	۵۳/۷۱	۰/۹۷	۰/۰۳	۰/۰۵	۴۳/۲۴

با عنایت به نتایج آزمایش‌های شیمیایی انجام پذیرفته بر روی نمونه‌های فوق، تقریباً تمامی اکسیدهای موجود در حد قابل قبول جهت به کارگیری سنگ‌های این ناحیه جهت سنگ نما می‌باشد. در این ناحیه مطالعات درزه نگاری و مکانیک سنگ نیز انجام شده یکی از اهداف این مطالعات طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ Engineering Classification of Rock Mass بود. این طبقه‌بندی به روش (RMR) انجام شد. بدین منظور برداشت‌ها، اندازه‌گیری‌ها و پیمایش‌های در طول خطوط

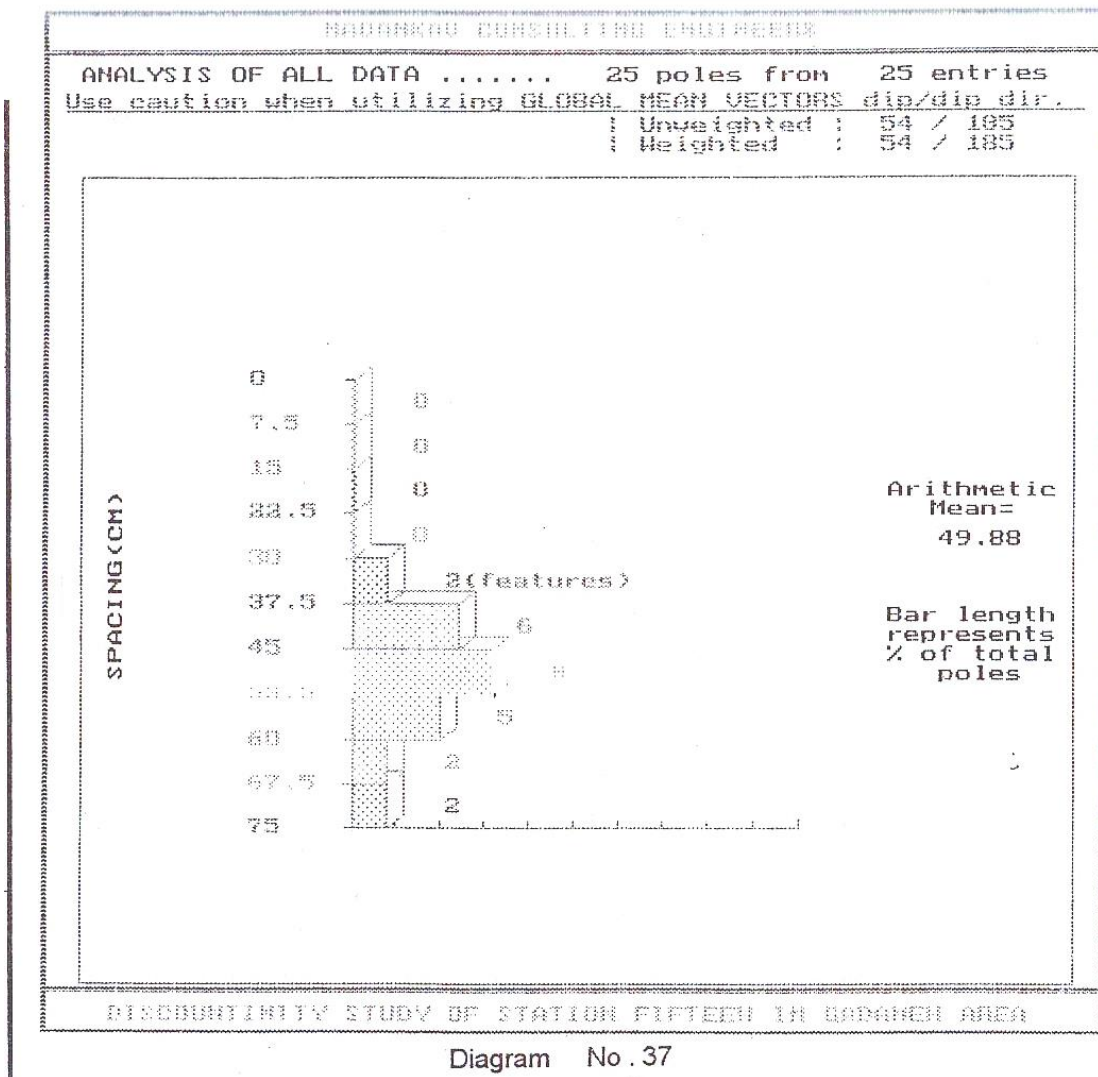
برداشت مناسب انجام شد. در حین مطالعات صحرایی نمونه‌برداری‌های مناسب نیز به عمل آمد. آزمایش‌های آزمایشگاهی فیزیکی و مکانیکی مورد لزوم بر روی نمونه‌های اخذ شده انجام شد. نتایج در پیوست گزارش منعکس است. سپس با در نظر گرفتن داده‌های موجود و براساس جدول طبقه‌بندی ژئومکانیکی توده سنگ به روش RMR (Rock Mass Rating) طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ مشخص گردید.

1- مقاومت تک محوری Uniaxial Compressive Strength

برای تعیین این پارامتر به نتایج حاصل از آزمایش تک محوری که در مطالعات قبلی و تحت عنوان پروژه "طرح پی‌جویی و اکتشاف مقدماتی سنگ تزئینی در سطح استان ایلام" در سال 1374 انجام شده بود استناد گردید. این نمونه‌ها تحت عنوان نمونه‌های LIO2 و LIO3 برداشت گردیده است. بر خلاف مطالعات جاری که آزمایش تک محوری بر روی نمونه‌های مکعبی انجام شده است. براساس نتایج حاصل مقاومت تک محوری در حالت خشک 475 kg/cm^2 و 441 kg/cm^2 گزارش شده است. مقاومت تک محوری در حالت اشباع 402 kg/cm^2 و 362 kg/cm^2 اندازه‌گیری شده است. متأسفانه روش انجام آزمایش‌ها، جدول و نمودار تنش - کرنش آزمایش‌های سال 74 موجود نمی‌باشد. به هر حال براساس نتایج موجود امتیاز حاصل از این بخش $R1=4$ تعیین شد.

2- فاصله‌داری درزه‌ها Spacing

مقادیر این پارامتر در مطالعات صحرایی مکانیک سنگ اندازه‌گیری شد و نتایج حاصل پس از تجزیه و تحلیل آماری به صورت هیستوگرام Histogram در نمودار شماره سی و هفت نشان داده شده است. بر پایه این بررسی‌ها میانگین این پارامتر $49/9$ سانتی‌متر محاسبه شده است. حدود 33% کل درزه‌های اندازه‌گیری شده دارای فواصل درزه‌ای بین 45 تا $52/5$ سانتی‌متر بوده‌اند. به این ترتیب و طبق جدول RMR امتیاز این بخش $R2=10$ تعیین شد.



3- شاخص کیفیت مغزه‌گیری (RQD)

براساس برداشت‌های صحرایی و تخمین تعداد درزه‌ها در یک متر، پارامتر λ تعیین شد و سپس با استفاده از فرمول Priest در این ناحیه $RQD = 76\%$ برآورد شد. نکته بسیار مهم در این مورد کارستی بودن نسبتاً شدید سنگ‌ها در این ناحیه است. عکس شماره 73 به خوبی این وضعیت را نشان می‌دهد. این خلل و فرج و حفرات ایجاد شده مقادیر بازیابی مغزه Core recovery و در نتیجه RQD را به شدت کاهش می‌دهد. بنابراین منطقی است که مقدار RQD را با حدود 20% کاهش در حد $RQD = 60\%$ در نظر بگیریم. براساس مطالب مندرج در جدول RMR امتیاز تعلق گرفته از این بخش $R_3 = 13$ خواهد بود.

4- وضعیت ناپیوستگی Condition of discontinuities

نمودار شماره 38 توزیع آماری بازشدگی درزه‌ها در این ناحیه را نشان می‌دهد. میانگین حسابی این مقادیر بازشدگی 6/2 میلی‌متر محاسبه شده است. در حدود 80% از بازشدگی‌های اندازه‌گیری شده بین صفر تا 4 میلی‌متر عرض داشته‌اند. در این ناحیه درزه‌ها دارای تداوم در رده بالا *high persistence* می‌باشند.

نمودار شماره 39 تجزیه و تحلیل آماری نوع پرشدگی درزه‌ها در این ناحیه را نشان می‌دهد. حدود 35% درزه‌ها فاقد پرشدگی بودند. 35% دیگر از درزه‌ها دارای پرشدگی کلسیت و 30% دارای پرشدگی از نوع پودر گسل *gauge* بودند.

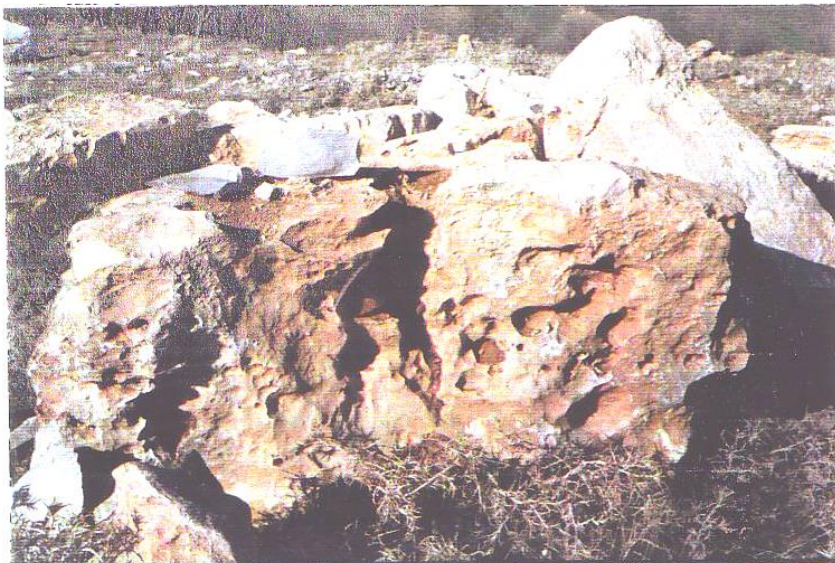
بررسی نوع سطوح درزه‌ها نشان می‌دهد که بیشترین نوع سطوح درزه‌ها از نوع زبر *rough* و از تیپ *planar* و *stepped* هستند. توزیع فراوانی این مقادیر در نمودار شماره 40 نشان داده شده است. نمودار شماره 41 فراوانی انواع ناپیوستگی‌ها را در محدوده نشان می‌دهد. حدود 83% از موارد اندازه‌گیری شده مربوط به درزه‌ها و بقیه مربوط به سطوح گسل هستند. با توجه به جمیع موارد $R4=10$ برآورد می‌شود.

5- وضعیت آب زیرزمینی *Ground Water*

در محل برداشت درزه‌ها و در محدوده مطالعاتی وضعیت آب زیرزمینی به صورت مرطوب *Damp* تشخیص داده شد. امتیاز این بخش $R5=10$ تعیین شد.



عکس شماره ۷۲: در این عکس حفرات ناشی از انحلال در سنگهای آهکی برداشت شده از سینه‌کار معدن گدومه دیده میشود که داخل حفرات کلسیت ثانویه جایگزین شده‌است.

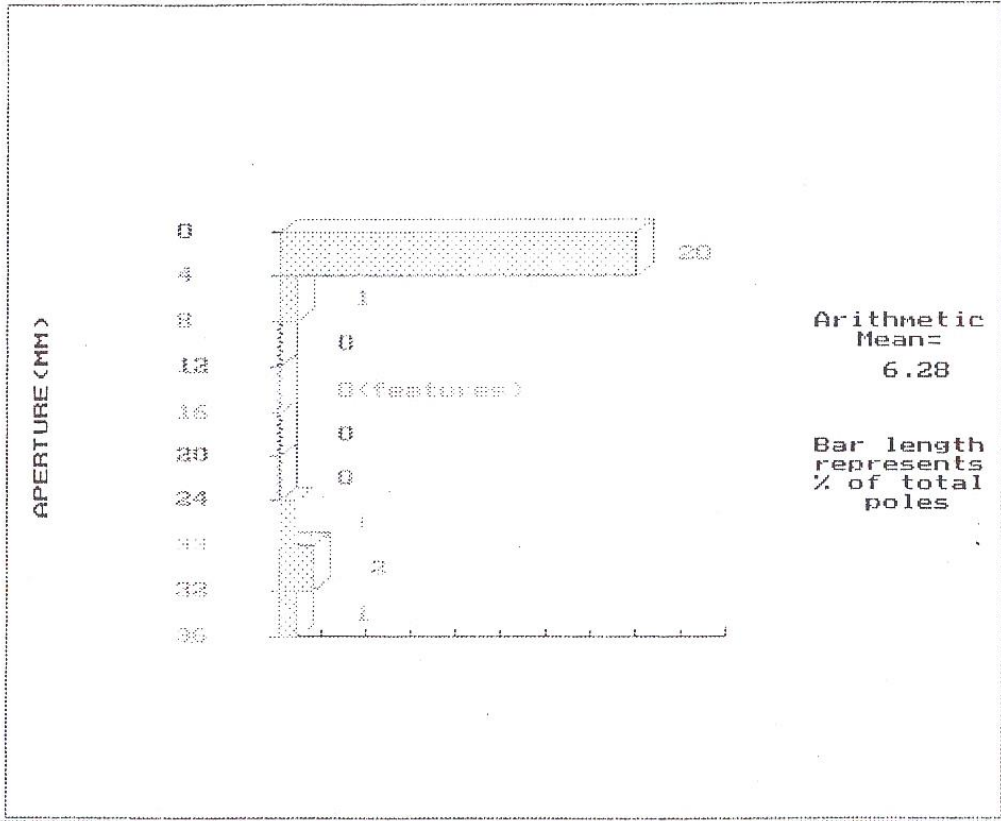


عکس شماره ۷۳: پدیده ایجاد کارست در سنگهای آهکی ناحیه ۱۵ منطقه گدومه

عکس شماره 72 : در این عکس حفرات ناشی از انحلال در سنگ‌های آهکی برداشت شده از سینه‌کار معدن گدومه دیده می‌شود که داخل حفرات کلسیت ثانویه جایگزین شده است.

عکس شماره 73 : پدیده ایجاد کارست در سنگ‌های آهکی ناحیه 15 منطقه گدومه

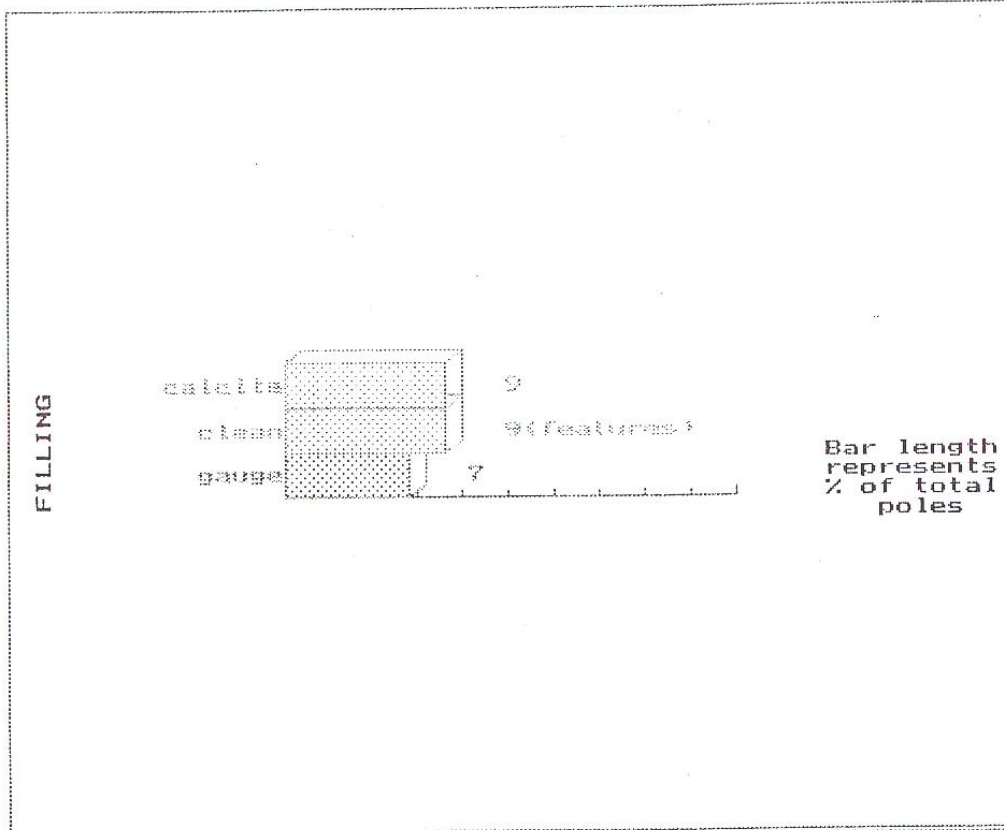
ANALYSIS OF ALL DATA 25 poles from 25 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 | Unweighted : 54 / 185
 | Weighted : 54 / 185



DISCONTINUITY STUDY OF STATION FIFTEEN IN DADANCHI AREA

Diagram No.38

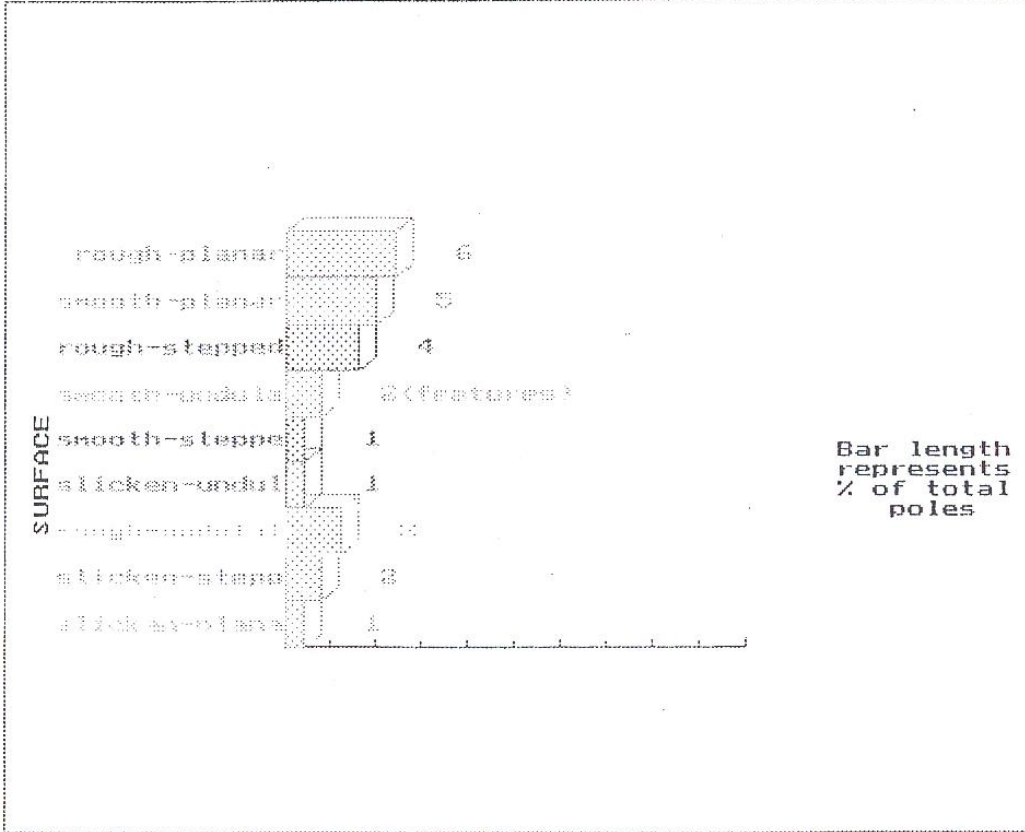
ANALYSIS OF ALL DATA 25 poles from 25 entries
Use caution when utilizing GLOBAL NEAR VECTORS dip/dip dir.
Unweighted : 54 / 185
Weighted : 54 / 185



DISCONTINUITY STUDY OF STATION FIFTEEN IN BADAHEN AREA

Diagram No. 39

ANALYSIS OF ALL DATA 25 poles from 25 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 54 / 185
 : Weighted : 54 / 185



DISCONTINUITY STUDY OF STATION FIFTY IN BADARAH AREA

Diagram No .40

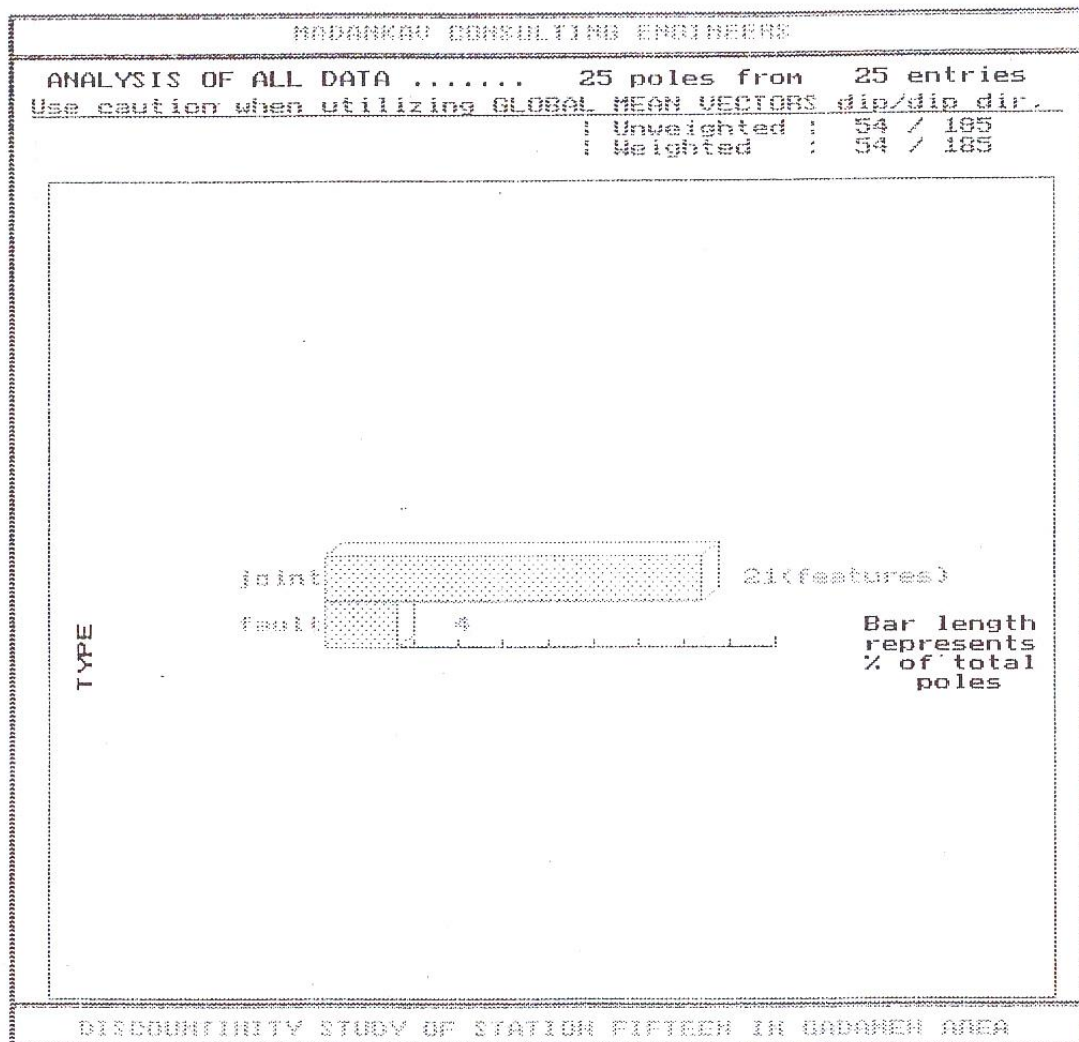


Diagram No . 41

6- جهت و مقدار شیب درزه‌ها Strike and Orientation of Joints

این پارامترها در مشخص شدن نهایی نمره‌بندی RMR و بخصوص در تحلیل پایداری شیب‌ها دارای اهمیت به سزایی دارند. نمودارهای 42 و 43 توزیع آماری جهت شیب‌ها و مقادیر شیب اندازه‌گیری

شده را نشان می‌دهد. براساس این نمودارها میانگین مقدار شیب درزه‌ها در محدوده 75/4 درجه محاسبه شده است. بیش از 75% درزه‌ها دارای شیبی بین 85 درجه تا 90 درجه هستند. براساس داده‌های موجود از مقادیر فوق نمودار پراکنش قطب‌های ناپیوستگی ترسیم شد که نمودار شماره 44 نمایانگر آن است. بر همین پایه نمودار خطوط تراز ترسیم شد و با تعبیر و تفسیر آن صفحات اصلی ناپیوستگی نیز مشخص شد. این موارد در نمودار شماره 45 نمایش داده شده است. با در نظر گرفتن کلیه این نتایج و نمودارها و در نظر گرفتن مواردی چون شیب و جهت شیب حقیقی توپوگرافی و لایه‌بندی، وضعیت از نظر جهت و مقدار شیب درزه‌ها با 25 امتیاز منفی در رده مناسب Fair قرار می‌گیرد. درباره این مبحث در بخش مربوط به پایداری شیب توضیحات بیشتری ارائه خواهد شد.

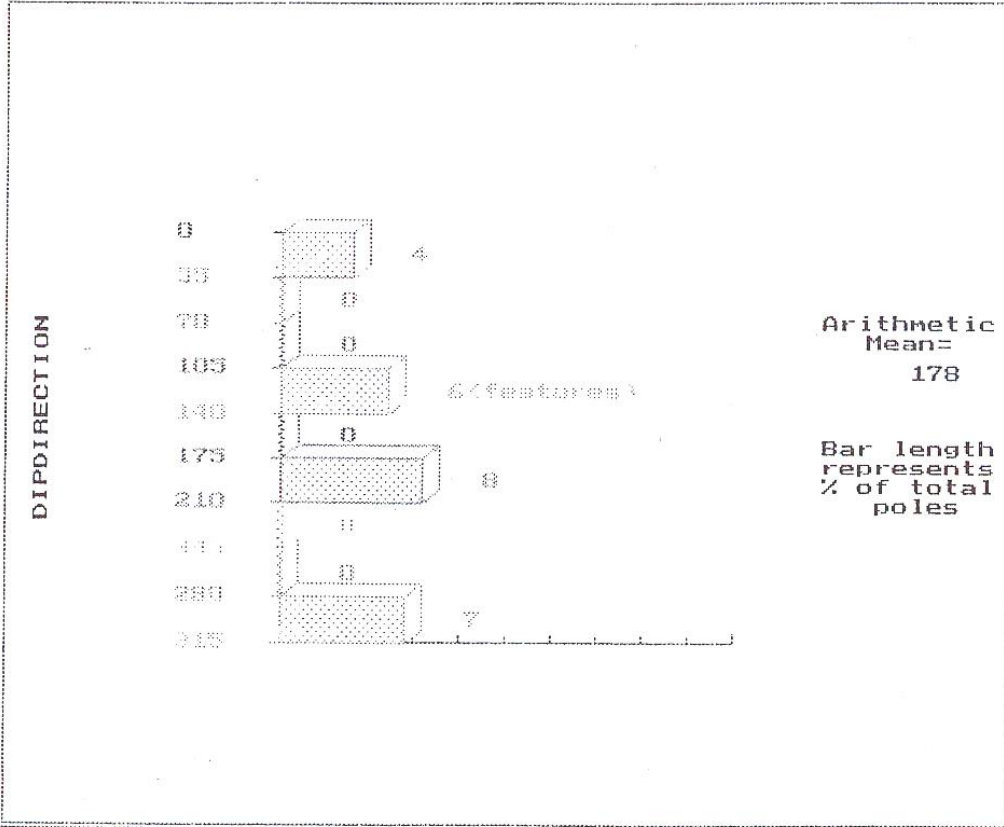
به این ترتیب نمره‌بندی نهایی طبقه‌بندی RMR برای این توده سنگ $R_m=22$ خواهد بود. براساس جدول RMR توده سنگ ناحیه پانزده منطقه گدومه در رده IV به مفهوم سنگ ضعیف Poor rock طبقه‌بندی می‌شود. پارامترهای مهندسی شامل زاویه اصطکاک داخلی و چسبندگی توده سنگ Rock Mass به شرح زیر تخمین زده می‌شود :

$$\phi = 16^\circ$$

$$C = 1.15 \text{ kg/cm}^2$$

یکی از مهمترین پارامترها برای عملیات استخراجی بلوک‌دهی توده سنگ است و بلوک‌دهی در محدوده‌ها متأثر از فاصله‌داری و خصوصیات درزه‌ها و ناپیوستگی‌ها می‌باشد. اصولاً یک بلوک سنگ ساختمانی و نما دارای سه بعد است. طول بلوک‌ها توسط پارامتر تداوم و طول درزه‌های اصلی کنترل می‌شود. درزه‌های طولی توسط درزه‌های عرضی بریده شده‌اند. به هر حال این بعد بین یک تا یک و نیم متر متغیر است. بعد عرض بلوک‌ها توسط عامل فاصله‌داری کنترل می‌شود که بنا به مطالعات باعث ایجاد بلوک‌هایی با عرض 0/5 متر است. بعد سوم یا ارتفاع بلوک‌ها توسط ضخامت لایه‌ها و فاصله بین Lamination و همچنین گسل موازی لایه‌بندی کنترل می‌شود که نتیجه آن غالباً باعث ایجاد بلوک‌هایی با ضخامت 0/5 تا یک متر است. در عکس شماره 74 تعدادی از بلوک‌هایی که تحت تأثیر درز و شکاف و معدن کاری ایجاد شده است به خوبی مشخص است. عکس شماره 75 یکی از بلوک‌های سنگ آهک ناحیه پانزده منطقه گدومه را از نزدیک نشان می‌دهد. به طور کلی نواحی یک و پانزده منطقه گدومه از نظر بلوک‌دهی وضعیت تقریباً یکسانی را دارند.

ANALYSIS OF ALL DATA 25 poles from 25 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 Unweighted : 54 / 193
 Weighted : 54 / 185

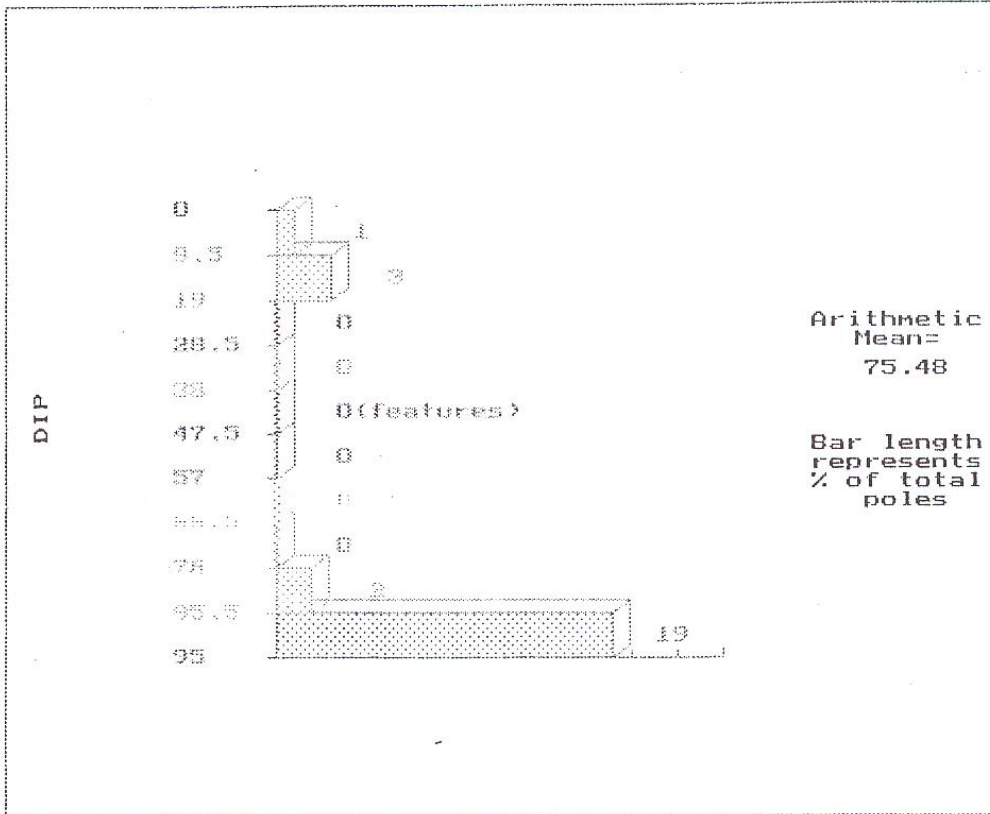


DISCONTINUITY STUDY OF STATION FIFTEEN IN GARDNER AREA

Diagram No. 42

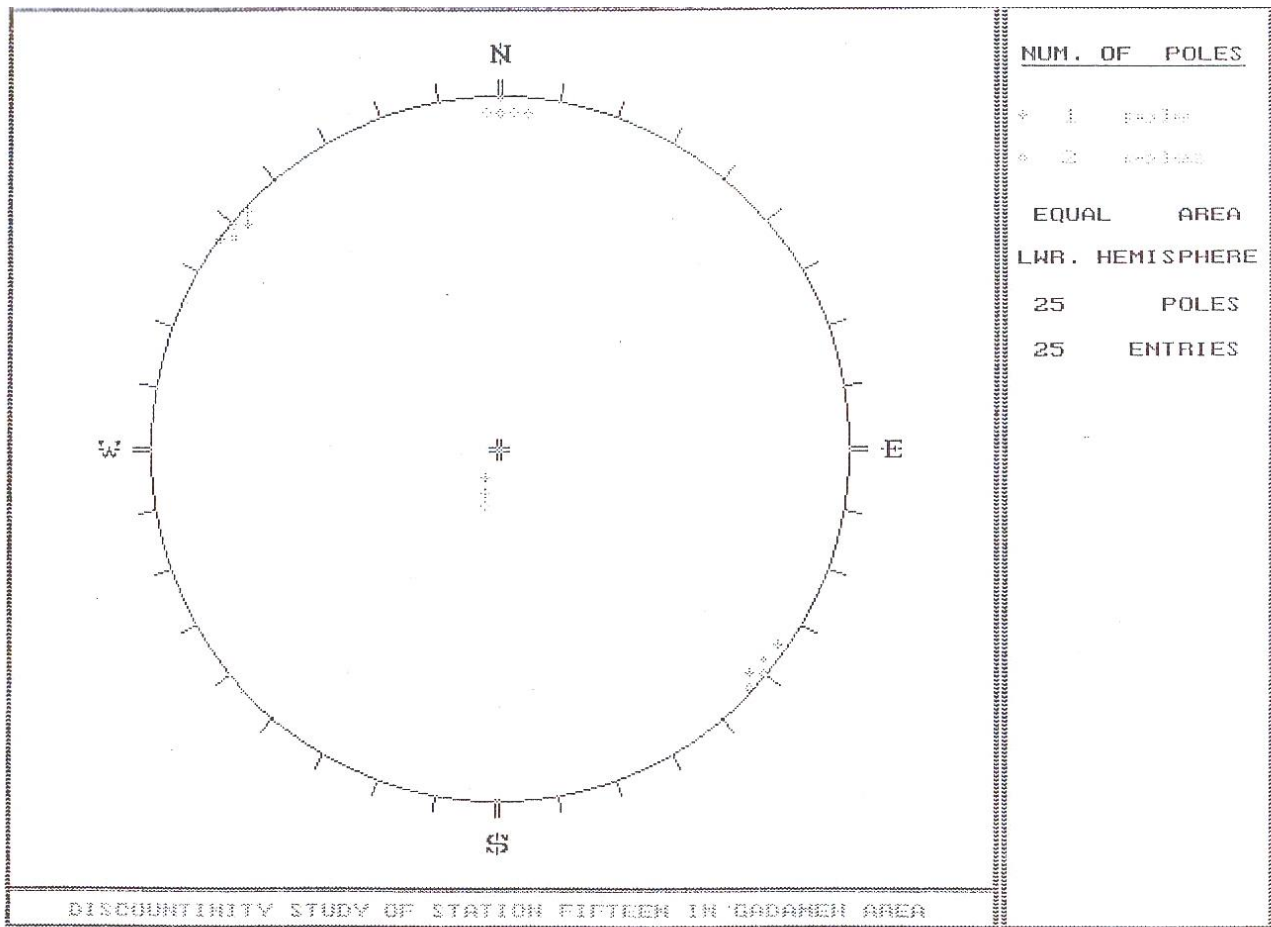
ANALYSIS OF ALL DATA 25 poles from 25 entries
Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.

Unweighted : 54 / 185
Weighted : 54 / 185



DISCONTINUITY STUDY OF STATION FIFTY-ONE IN BADAKHAN AREA

Diagram No. 43



NUM. OF POLES

- 1 pole
- 2 poles

EQUAL AREA

LWR. HEMISPHERE

25 POLES

25 ENTRIES

Diagram No .44

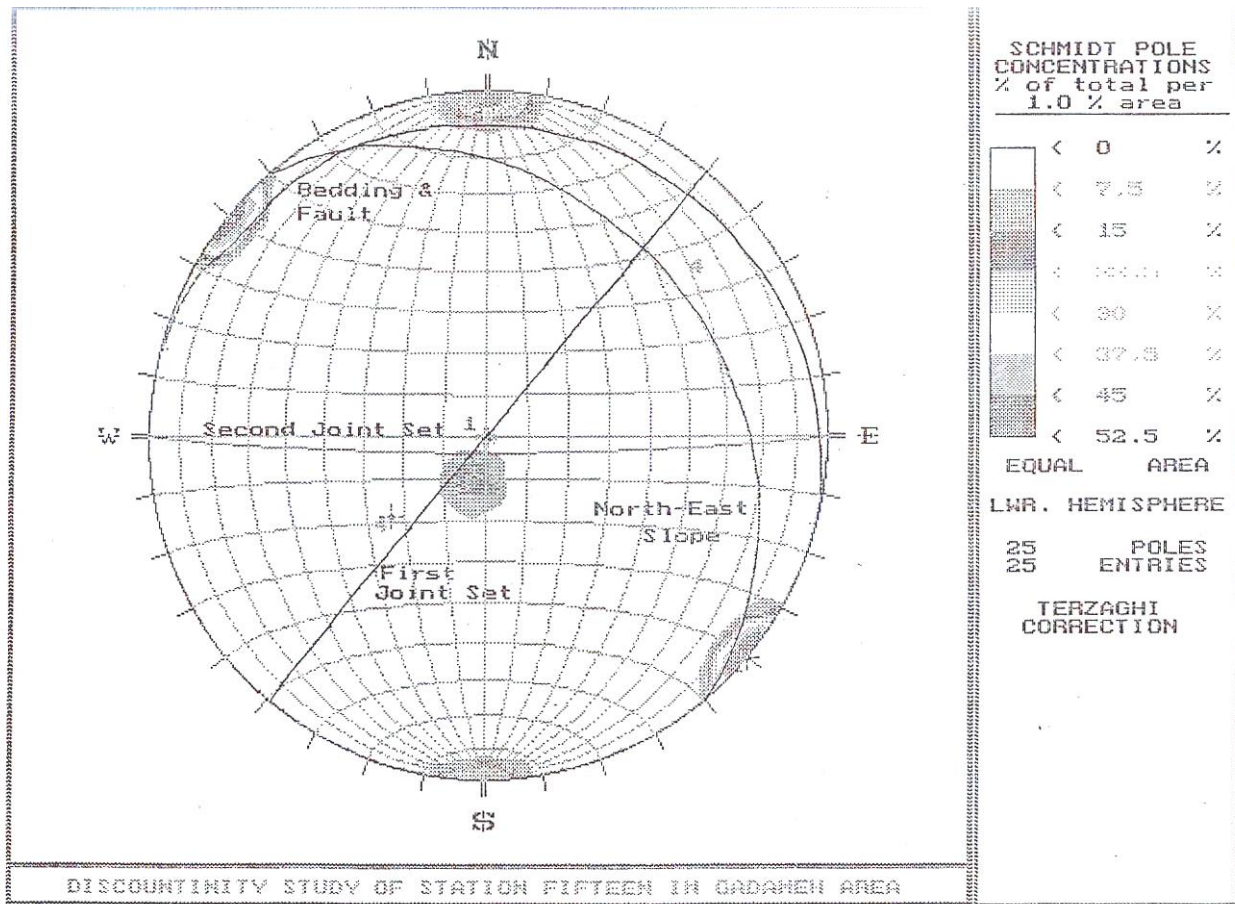


Diagram No. 45

آنچه مسلم است کل حجم توده سنگ ناحیه پانزده منطقه گدماه خاصیت ایجاد بلوک ندارد و درصدی از آن به هنگام انجام عملیات معدنکاری به صورت قطعات غیرقابل استفاده و غیر مفید در خواهد آمد. مشاهدات صحرائی به همراه بررسی‌های انجام شده و نظر کارشناسی درصد بلوک‌دهی را به مانند ناحیه یک حدود 70% برآورد می‌کند.

برای رسیدن به سطح سنگ مناسب برای استخراج باید مقداری سنگ و خاک و خرده سنگ برداشته شود. در این ناحیه یک گسل به موازات لایه‌بندی اثر کرده است. این گسل باعث ایجاد یک زون خرد شده Crushed Zone شده است. وجود این بخش خرد شده باعث افزایش میزان باطله در حجم توده سنگ شده است. با در نظر گرفتن کلیه موارد و همچنین نظر کارشناسی حجم باطله‌برداری در این ناحیه را حدود 20% کل حجم توده سنگ پیش‌بینی می‌کنند.

برای بررسی امکان‌سنجی بهره‌برداری از ذخایر سنگ، یکی دیگر از پارامترهای اصلی پایداری شیب و بررسی پتانسیل انواع ناپایداری‌های شیبی محتمل است.

بر اساس نمودار شماره چهل و چهار که نشانگر خطوط تراز ناحیه پانزده منطقه گدومه می‌باشد، در این محدوده دو دسته درزه اصلی و یک گسل به عنوان مهمترین ناپیوستگی‌ها حضور دارند. دسته درزه اصلی دارای جهت شیب 130 درجه و 310 درجه و مقدار شیب 90 درجه است. دسته درزه دوم دارای جهت شیب 180 درجه و مقدار شیب 86 درجه می‌باشد. سومین ناپیوستگی مهم در محدوده، ناپیوستگی است که در اثر عملکرد گسل و لایه‌بندی که به موازات یکدیگر هستند تشکیل شده است. شیب این ناپیوستگی حدود 10 درجه و آزمون جهت آن 15 درجه است.

این محدوده از سه طرف با اراضی تقریباً مسطح و کم شیبی احاطه شده است. فقط از طرف شمال شرقی است که دامنه‌ای با شیب حدود 30 درجه وجود دارد. جهت شیب حقیقی این دامنه با آزمون 50 درجه به سمت شمال شرقی است.

First joint set and fault (Dip\Dip direction): $90^{\circ}\backslash 130^{\circ}$ (310)

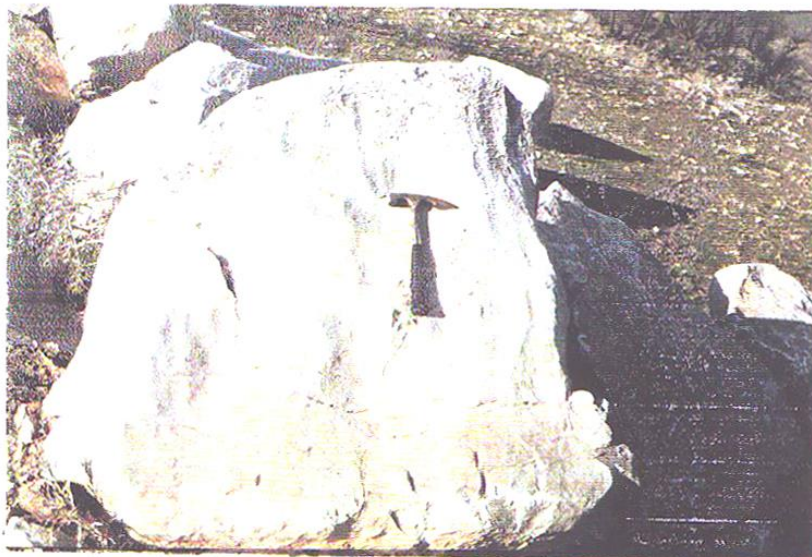
Second joint set and fault (Dip\Dip direction): $86^{\circ}\backslash 180^{\circ}$

Bedding and fault (Dip\Dip direction): $10^{\circ}\backslash 15^{\circ}$

North East Slope: (Dip\Dip direction): $30^{\circ}\backslash 50^{\circ}$



عکس شماره ۷۴: شکل و ابعاد بلوکهای سنگ ایجاد شده در ناحیه ۱۵ منطقه گدومه در عکس مشهود است.



عکس شماره ۷۵: نمایی از بلوکهای استخراج شده از سینه کار معدن گدومه که در آن دو رنگ خاکستری (در بالا) و کرم (در پایین) مشهود است.

عکس شماره 74: شکل و ابعاد بلوکهای سنگ ایجاد شده در ناحیه 15 منطقه گدومه در عکس مشهود است.

عکس شماره 75: نمایی از بلوکهای استخراج شده از سینه کار معدن گدومه که در آن دو رنگ خاکستری (در بالا) و کرم (در پایین) مشهود است.

با توجه به نمودار خطوط تراز ارائه شده خطوط حاصل از تقاطع صفحات ناپیوستگی مشخص شده است :

Line of Intersection Between 1 and 2 and Fault (Trend\Plunge): $225^{\circ}/85^{\circ}$

Line of Intersection Between 1 and Bedding and Fault (Trend\Plunge): $40^{\circ}/15^{\circ}$

Line of Intersection Between 2 and Bedding (Trend\Plunge): $92^{\circ}/4^{\circ}$

شرایط ایجاد لغزش و ناپایداری در مقدمه این بخش توضیح داده شد. با توجه به این موارد می‌توان گفت :

- مقدار شیب دامنه از هر دو دسته درزه کمتر است. به همین دلیل چون صفحه درزه بر روی شیب توپوگرافی ظاهر نمی‌شود، امکان لغزش صفحه‌ای ناشی از این دو دسته درزه وجود ندارد.

- جهت شیب هر دو دسته درزه بیش از $20^{\circ} \pm$ با جهت شیب توپوگرافی دامنه اختلاف دارد. بنابراین احتمال عدم وقوع لغزش صفحه‌ای ناشی از این دو دسته درزه قطعیت می‌یابد.

- شیب گسل موازی لایه‌بندی و خود لایه‌بندی بر روی شیب دامنه ظاهر می‌شود ولی جهت شیب آنها با جهت شیب دامنه حدود 35° تفاوت دارد که همین امر احتمال وقوع لغزش صفحه‌ای ناشی از این ناپیوستگی‌ها را کاهش می‌دهد.

- مقدار شیب خط حاصل از تقاطع دو دسته درزه بیش از شیب توپوگرافی است و به همین دلیل امکان لغزش گوه‌ای ناشی از این دو دسته درزه منتفی می‌باشد. مقدار شیب خط حاصل از تقاطع دو دسته درزه با لایه‌بندی و گسل شیب‌های کمتر و یا در حد شیب دامنه دارند و بر روی سطح توپوگرافی ظاهر می‌شوند و بنابراین ایجاد کننده پتانسیل لغزش از نوع گوه‌ای هستند. در این بین خط حاصل از تقاطع دسته درزه اول و لایه‌بندی و گسل موازی آن به دلیل نزدیکی جهت شیب آن با جهت شیب دامنه و مقدار شیبی کمتر از شیب دامنه، مستعد لغزش گوه‌ای است.

- دو دسته درزه اول و دوم دارای شیب زیادی هستند و جهت شیب آنها به گونه‌ای است که می‌توانند پتانسیل ایجاد واژگونی را ایجاد کنند. زاویه اصطکاک در طول این درزه‌ها براساس نمودار مربوطه حدود 16° تخمین زده می‌شود. شرط وجود پتانسیل واژگونی را بررسی می‌کنیم

$$(90 - \psi_f) + \phi_j < \psi_p$$

$$(90 - 30) + 18 < 86^{\circ}$$

بنابراین مشاهده می‌شود که شرایط ایجاد واژگونی به واسطه دسته درزه دوم تا حدی فراهم می‌باشد. اختلاف نسبتاً زیاد راستای شیب درزه با شیب دامنه احتمال واژگونی را تا حد زیادی کاهش می‌دهد. می‌توان نتیجه گرفت که در شرایط طبیعی و فعلی دامنه شمال شرقی ناحیه پانزده منطقه گدمه پایدار است. در سایر جهات به علت شیب بسیار ملایم زمین و لایه‌بندی احتمال لغزش منتهی است. عکس شماره 76 به خوبی این وضعیت را نشان می‌دهد.

به هر حال محتمل‌ترین نوع پایداری شیبی از نوع واژگونی Toppeling است. آنچه مسلم است عملیات معدنکاری و تغییر شیب‌ها می‌تواند این احتمال را افزایش دهد ولی با رعایت اصول فنی و مهندسی و انجام مطالعات و محاسبات دقیق و تکمیلی پایداری شیب به هنگام طراحی معدن و بهره‌برداری احتمالی، انجام عملیات معدنکاری امکان‌پذیر خواهد بود.

ذخیره زمین‌شناسی (احتمالی) توده معدنی ناحیه شماره پانزده منطقه گدمه با توجه به برداشت صحرائی و مشخصه‌های فیزیکی سنگ‌های این ناحیه به صورت ذیل تعیین می‌گردد:

$$L = 200 \text{ (m.)} = \text{گسترش طولی توده معدنی (برداشت صحرائی)}$$

$$W = 100 \text{ (m.)} = \text{گسترش عرضی توده معدنی (برداشت صحرائی)}$$

$$E = 30 \text{ (m.)} = \text{عمق توده معدنی (احتمالی)}$$

$$70\% = \text{درصد کوپ‌دهی (برداشت صحرائی و پردازش اطلاعات)}$$

$$20\% = \text{درصد باطله (برداشت صحرائی)}$$

$$2.7 \text{ (Ton/m}^3\text{)} = \text{وزن مخصوص توده معدنی (آزمایشگاهی)}$$

$$S \text{ (m}^2\text{)} = \text{سطح مقطع توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$V \text{ (m}^3\text{)} = \text{حجم توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$M \text{ (ton)} = \text{جرم توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$S = H \times w/2 = 150 \times 30 = 4500$$

$$V = S \times L = 4500 \times 200 = 900000 \text{ m}^3$$

$$M = V \times G = 900000 \times 2.7 = 2430000 \text{ Ton}$$

$$1215000 \text{ Ton} = M \times 0.5 = \text{ضریب بهره‌دهی} \times \text{ذخیره احتمالی توده معدنی}$$

ضریب بهره‌دهی با توجه به میزان درصد کوپ‌دهی و باطله تعیین می‌گردد.

ب) محدوده زنجیره علیا

همانطوری که قبلاً گفته شد، در محدوده زنجیره علیا، سنگ‌های آهکی مربوط به سازند آسماری-شهبازان با سن ائوسن میانی - میوسن زیرین رخنمون دارند. در این محدوده یک ناحیه جهت بهره‌برداری سنگ نما مستعد تشخیص داده شده است. از این ناحیه نمونه شماره ZR-3 جهت مطالعات

پتروگرافي برداشت شده است و به اين لحاظ تحت عنوان ناحيه شماره 3 معرفي گرديده است. ناحيه شماره 3 در جنوب منطقه زنجيره عليا و در نزديكي روستاي زنجيره عليا (شمال غرب روستا) قرار گرفته است. جهت دسترسي به سنگهاي اين ناحيه نياز به احداث جاده (در حدود 500 متر) در ادامه جاده روستاي زنجيره عليا مي باشيم. اين ناحيه بر روي نقشه زمين شناسي که به پيوست گزارش آمده، مشخص شده است.



عکس شماره 76 : شيب ملايم زمين و لايه بندي طبقات در ناحيه 15 منطقه گدمه که از نظر پايداري شيب، پايدار است.

همانطوري که در بخش بررسي پتروگرافي سنگهاي محدوده زنجيره عليا اشاره شد، سنگهاي آهکي ناحيه شماره 3 اين محدوده از لحاظ ماکروسکوپي به رنگ کرم- خاکستري، نسبتاً سخت و متراکم (سختي بيش از 3)، داراي فسيل (آثار فسيلي به صورت لکههاي روسن 2 تا 3 ميلي متري مشهود است) و رگه و رگچه (که در آن کلسيت بصورت ثانويه منظور شده است) و همچنين داراي شکست صدفي مي باشد. اين سنگ با اسيد کلريدريک رقيق مي جوشد و با ماده آليزارين قرمز مي شود (حاوي کلسيت).

طي بررسيهاي ميكروسکوپي نيز مشخص گرديد اين سنگها از کربنات کلسيم به صورت کلسيت تشکيل شده اند که داراي بافت اسپاري و گاهي ميکرايتي و مچوريتي بافتي ساب مچور است. اجزا آلوم بصورت قطعات فسيلي، پلت و شبه پلت در بخش ارتوکم غالباً اسپاري قرار گرفته اند. نام اين

سنگ‌ها با توجه به طبقه‌بندی فولک، بایومیکرواسپارودایت به طرف بایواسپارودایت در نظر گرفته شده است.

با توجه به مطالعات فسیل‌شناسی سن سنگ‌های آهکی مذکور، ائوسن بالایی تعیین گردیده است. با عنایت به آزمایش‌های فیزیکی- مکانیکی انجام یافته بر روی بلوک‌های اخذ شده از رخنمون‌های سنگی ناحیه سه منطقه زنجیره علیا که نتایج کلی آن به پیوست گزارش آمده است. مشخصه‌های فیزیکی و مکانیکی سنگ‌های آهکی این ناحیه به شرح ذیل می‌باشند :

شماره نمونه	ZB-1
وزن مخصوص حقیقی نمونه در حالت خشک	2.553 gr/cm ³
وزن مخصوص حقیقی نمونه در حالت اشباع و سطح خشک شده (SSD)	2.621 gr/cm ³
وزن مخصوص ظاهری نمونه	2.74 gr/cm ³
درصد جذب آب نمونه	2.7%
درصد تخلخل نمونه	6.8%
مقاومت فشاری نمونه در حالت خشک	835 kg/cm ²
مدول الاستیسیته نمونه (مدول یانگ) در حالت خشک	158000 kg/cm ²
مدول الاستیسیته نمونه (مدول یانگ) در حالت اشباع	83500 kg/cm ²
نسبت پواسون در حالت خشک	0.32
درصد افت سایش (لوس آنجلس)	29.8%
افت در مقابل محلول‌های شیمیایی (سولفات سدیم)، ساندنس	0.05%?

با مقایسه پارامترهای فیزیکی- مکانیکی نمونه فوق و استاندارد فیزیکی- مکانیکی مطلوب جهت سنگ‌های آهکی از نوع مرمریت طبق ASTM (C568-89) که قبلاً ذکر گردیده می‌توان چنین نتیجه‌گیری نمود :

- با توجه به چگالی نمونه اخذ شده از ناحیه سه زنجیره علیا (2/553 kg/cm³)، این سنگ‌ها تقریباً در گروه سنگ‌های آهکی با چگالی زیاد قرار می‌گیرند.
- استاندارد مطلوب سنگ‌های آهکی از نوع مرمریت با چگالی زیاد در خصوص میزان ضریب جذب آب (وزنی)، حداکثر 3 درصد بوده و این پارامتر برای نمونه اخذ شده از ناحیه سه محدوده زنجیره علیا 2/7 درصد تعیین گردیده که از حد مجاز استاندارد مطلوبتر می‌باشد.
- استاندارد مطلوب سنگ‌های آهکی از نوع مرمریت با چگالی زیاد در خصوص تنش فشاری، حداکثر 55MPa مگا پاسکال معادل 561 kg/cm² کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع بوده و این پارامتر برای نمونه اخذ شده از ناحیه سه محدوده زنجیره علیا حداقل 790 kg/cm² کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع (در حالت اشباع) تعیین گردیده که از حد استاندارد مطلوبتر است.

- تجربه نشان داده است که میزان تنش کششی سنگ‌ها 0/1 تا 0/125 تنش فشاری آنهاست لذا تنش کششی نمونه ناحیه شماره سه زنجیره علیا حداقل برابر 79 kg/cm^2 کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع می‌باشد. لذا این میزان نسبت به حد استاندارد ($6/9 \text{ MPa}$ مگا پاسکال معادل $70/4 \text{ kg/cm}^2$ کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع) مطلوبتر می‌باشد.
- درصد افت در مقابل محلول‌های شیمیایی (ساندنس) نمونه اخذ شده از ناحیه فوق، خیلی کم بوده (0/05 درصد) و در حد مطلوب بوده و درصد افت سایش (لوس آنجلس) این نمونه تقریباً در حد متوسط می‌باشد.

با توجه به آزمایش‌های شیمیایی انجام یافته بر روی نمونه‌های اخذ شده از رخنمون‌های سنگی ناحیه سه زنجیره علیا که نتایج کلی آن به پیوست گزارش آمده است. مشخصه‌های شیمیایی نمونه مربوط به این ناحیه بشرح زیر می‌باشند :

$\text{SiO}_2 = \%0.91$, $\text{Al}_2\text{O}_3 = \%0.095$, $\text{Fe}_2\text{O}_3 = \%0.08$, $\text{CaO} = \%31.64$, $\text{MgO} = \%18.13$,
 $\text{K}_2\text{O} = \%0.005$, $\text{Na}_2\text{O} = \%0.12$, $\text{TiO}_2 = \%0.24$, $\text{L.O.I} = \%44.80$

با در نظر گرفتن نتایج آزمایش‌های شیمیایی ارائه شده در بالا می‌توان چنین نتیجه‌گیری کرد که نمونه اخذ شده از ناحیه سه محدوده زنجیره علیا در شرایط مناسب از لحاظ مشخصه‌های شیمیایی می‌باشد. علاوه بر مطالعات فوق در این ناحیه مطالعات درزه‌نگاری و مکانیک سنگ نیز انجام پذیرفت. هدف این مطالعه دستیابی به پارامترهای مهندسی سنگ از طریق انجام طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ بود. روش مورد استفاده برای این طبقه‌بندی روش بنیانویسی یا همان RMR است. برای انجام این طبقه‌بندی از طریق پیمایش خطوط برداشت مناسب اختصاصات و ویژگی‌های مکانیک سنگی لازم برداشت گردید. همچنین در همین پیمایش‌ها اندازه‌گیری‌ها و نمونه‌برداری‌های مورد لزوم انجام پذیرفت.

بر روی نمونه‌های اخذ شده آزمایش‌های فیزیکی و مکانیکی درخواستی در آزمایشگاه انجام شد که نتایج این آزمایشات در پیوست این گزارش آمده است. با داشتن این اطلاعات و داده‌ها و پردازش آنها و براساس جدول طبقه‌بندی ژئومکانیکی توده سنگ به روش RMR می‌توان طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ را مشخص کرد.

1- مقاومت تک محوری

این پارامتر براساس آزمایش سنجش مقاومت تک محوری که بر روی نمونه‌های سیلندری انجام شده است، بدست آمده است. نمونه‌ها سیلندری به وسیله مغزه‌گیری Coring از نمونه‌های بلوکی اخذ شده در صحرا تهیه شد. نسبت طول به قطر نمونه‌ها 2 به 1 بوده است. براساس این آزمایش مقاومت فشاری نمونه‌های اخذ شده از ناحیه سه منطقه زنجیره بالا در حالت خشک 833 kg/cm^2 و در حالت

اشباع 790 kg/cm^2 تعیین شد. به هنگام این آزمایش رفتار تنش- کرنش نمونه هم بررسی شد و نسبت‌های مدول الاستیسیته و ضریب پواسون نمونه هم محاسبه گردید که نتایج در گزارش و در پیوست آن منعکس است.

به هر حال براساس نتایج بدست آمده از آزمایش تک محوری، امتیاز تعلق گرفته به توده سنگ از این بخش $R1=7$ تعیین گردید.

2- فاصله داری درزه‌ها

این پارامتر در بررسی‌های صحرایی اندازه‌گیری شد. نتایج حاصل از این اندازه‌گیری‌ها مورد تجزیه و تحلیل آماری قرار گرفت. نمودار شماره 46 هیستوگرام توزیع مقادیر فاصله درزه را نشان می‌دهد. میانگین این مقادیر $55/3$ سانتی‌متر است. بیش از 77% از کل درزه‌های اندازه‌گیری شده فاصله‌شان بین 47 سانتی‌متر تا 63 سانتی‌متر بوده است. بر پایه جدول RMR امتیاز این بخش $R2=10$ برآورد شد.

3- شاخص کیفیت مغزه‌گیری RQD

در برداشت‌های صحرایی کمیت λ که تعداد درزه‌ها در یک متر است، تعیین شد. با استفاده از فرمول Priest در این ناحیه مقدار $RQD=78\%$ تعیین شد. سنگ‌های این ناحیه به شدت دارای حالت کارستی Karstic هستند و همین امر باعث کاهش مقادیر بازیابی مغزه و شاخص کیفیت مغزه‌گیری خواهد شد. با توجه به این موارد بهتر است RQD را با حدود 15% کاهش در حد $RQD=66\%$ در نظر بگیریم. براساس جدول RMR امتیاز این بخش $R3=13$ خواهد بود.

4- وضعیت ناپیوستگی‌ها

نمودار شماره 47 توزیع مقادیر بازشدگی اندازه‌گیری شده را نشان می‌دهد. میانگین حسابی این مقادیر $8/5$ میلی‌متر محاسبه شده است. همانطور که هیستوگرام نشان می‌دهد مقادیر بازشدگی توزیع نسبتاً یکنواختی دارند. بیشترین میزان بازشدگی درزه‌ها را در برمی‌گیرد. مقادیر بین 9 تا $10/5$ میلی‌متر را دارا می‌باشد. در این ناحیه درزه‌ها دارای تداوم در رده متوسط Medium Persistence می‌باشند. تجزیه و تحلیل آماری انواع پرشدگی درزه‌ها در این ناحیه در نمودار شماره 48 ارائه شده است. براساس این نمودار حدود 65% از درزه‌ها فاقد هر گونه پرشدگی هستند. بقیه درزه‌ها دارای پرشدگی از نوع کلسیتی هستند که به صورت ثانویه انجام شده است. مطالعه نوع سطوح درزه‌ها مؤید این مطالب است که اکثر درزه‌ها دارای سطوحی از نوع Smooth از تیپ Planar و Stepped هستند.

حدود 45% از درزه‌ها از نوع Smooth است. 45% از درزه‌ها از رده صفحه‌ای Planar است. حدود 45% از درزه‌ها از نوع Smooth است. 45% از درزه‌ها از رده صفحه‌ای Planar است. حدود 20% از درزه‌ها از رده پله‌ای Stepped می‌باشند. توزیع فراوانی این مقادیر در نمودار شماره 49 آورده شده است.

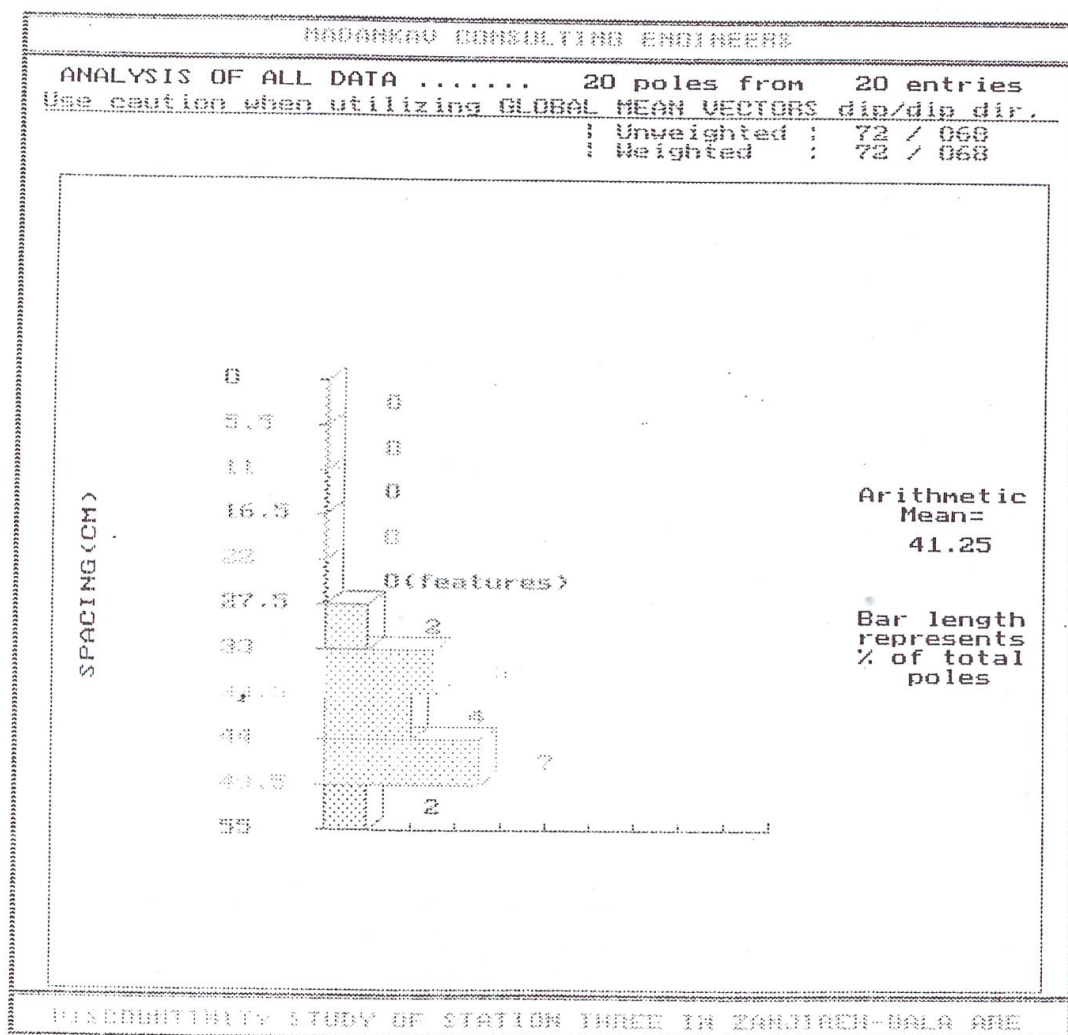
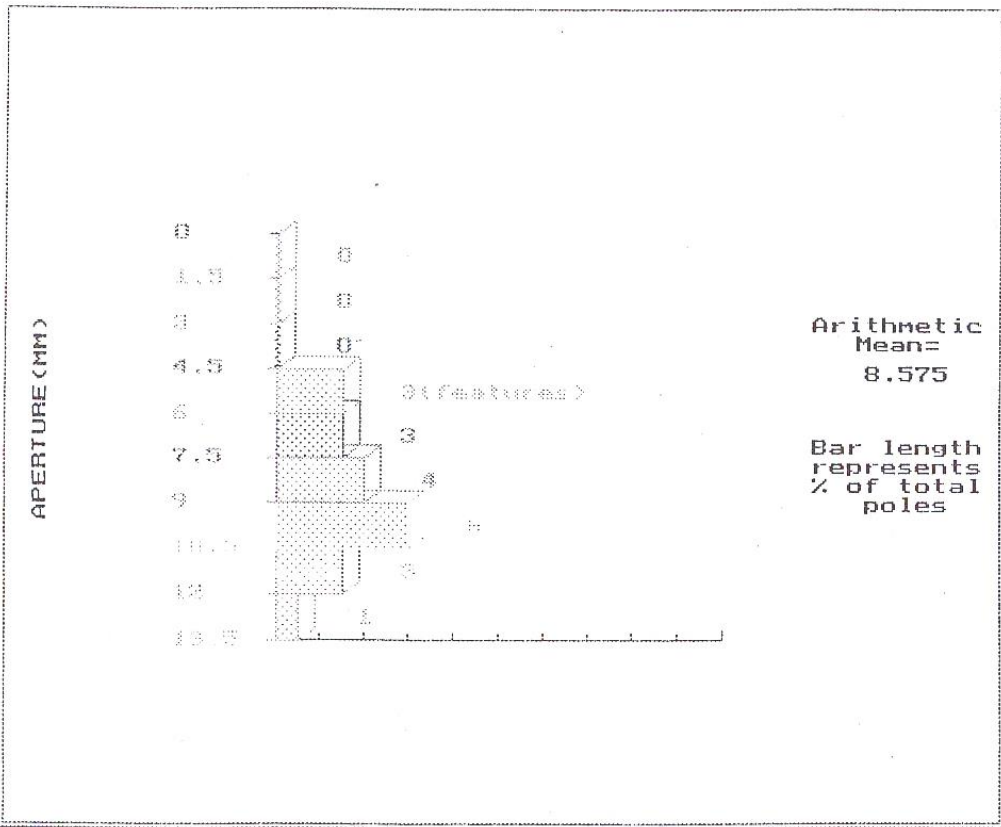


Diagram No. 46

ANALYSIS OF ALL DATA 20 poles from 20 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 72 / 068
 : Weighted : 72 / 068



DISCONTINUITY STUDY OF STATION THREE IN ZANJIREH-BALA ARE

Diagram No. 47

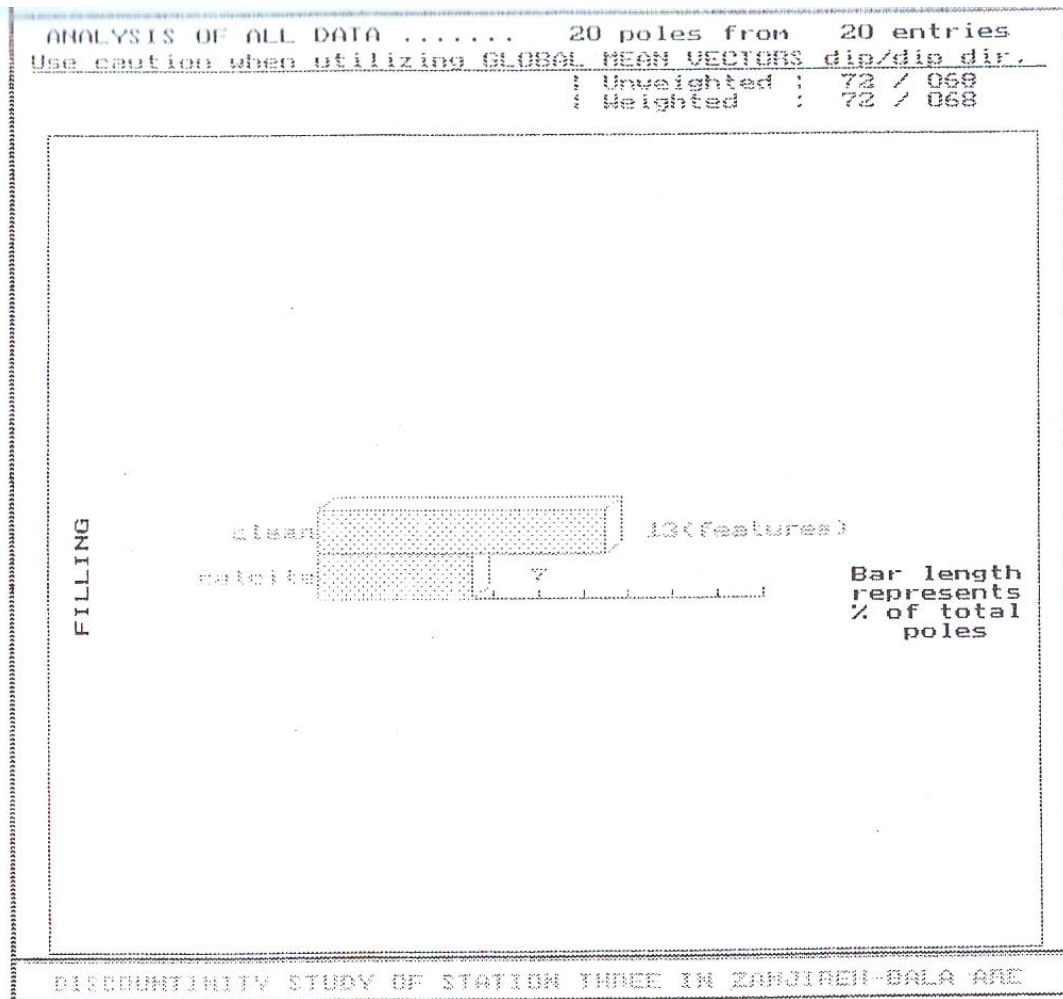


Diagram No. 48

5- وضعیت آب زیرزمینی

در ناحیه سه منطقه زنجیره بالا وضعیت از نظر وجود آب زیر زمینی و میزان رطوبت متفاوت با نواحی قبلی است. این ناحیه در دامنه آبراهه قرار گرفته است و آب روستای زنجیره بالا از طریق

چشمه‌های همین آبراهه تأمین می‌شود. این ناحیه از نظر وضعیت آب زیرزمینی از نوع تر Wet تشخیص داده شد. امتیاز این بخش $R5=7$ تعیین می‌شود.

6- جهت و مقدار شیب درزه‌ها

با توجه به این که ناحیه در روی شیب توپوگرافی نسبتاً تندی قرار گرفته است، این پارامترها در تعیین نهایی نمره‌بندی RMR اهمیت خاصی می‌یابد. نمودارهای شماره 50 و 51 توزیع آماری جهت شیب‌ها و مقادیر شیب اندازه‌گیری شده را نشان می‌دهد. بنا به این نمودارها حدود 60% از درزه‌ها دارای شیبی بین 76/5 تا 85 درصد هستند. بیش از 30% درزه‌ها شیبشان از 68 درجه بیشتر است.

بر پایه همین داده‌ها نمودارهای پراکندگی قطب‌های صفحات ناپیوستگی ترسیم شد که در نمودار شماره 52 ارائه شده است. به همین منوال در نمودار شماره 53 نمودار خطوط تراز به همراه صفحات اصلی و دامنه و لایه‌بندی نشان داده شده است.

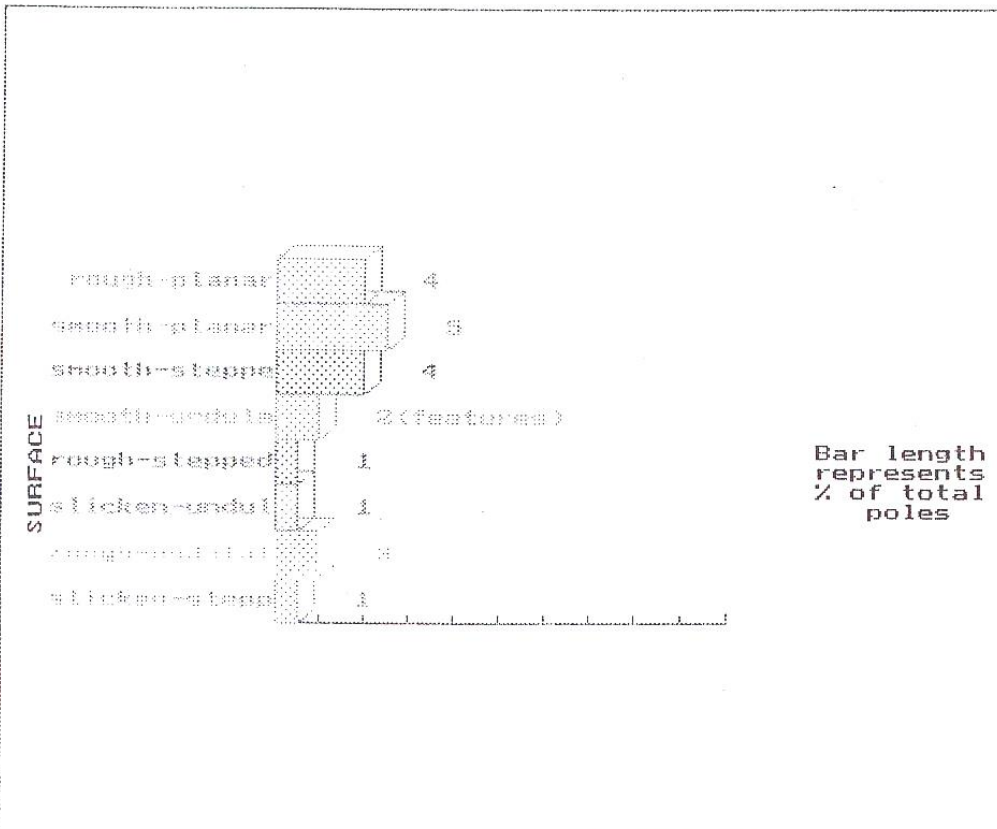
با در نظر گرفتن کلیه نتایج و موارد بالا و همچنین با توجه به شیب و جهت شیب دامنه و لایه‌بندی طبقات، وضعیت توده سنگ از نظر جهت و مقدار شیب درزه‌ها با 5 امتیاز منفی در رده مطلوب Favourable قرار می‌گیرد. درباره این موضوع در مبحث مربوط به پایداری شیب نیز صحبت خواهد شد.

نهایتاً نمره‌بندی نهایی طبقه‌بندی RMR برای این توده سنگ موجود در ناحیه سه منطقه زنجیره بالا $Rm=42$ خواهد بود. مطابق جدول توده سنگ ناحیه سه منطقه زنجیره بالا از رده III به مفهوم سنگ مناسب Fair Rock می‌باشد. پارامترهای مهندسی این توده سنگ به صورت زیر قابل تخمین است.

$$C = 2.03 \text{ kg/cm}^2$$

$$\phi = 25^\circ \text{ Degrees}$$

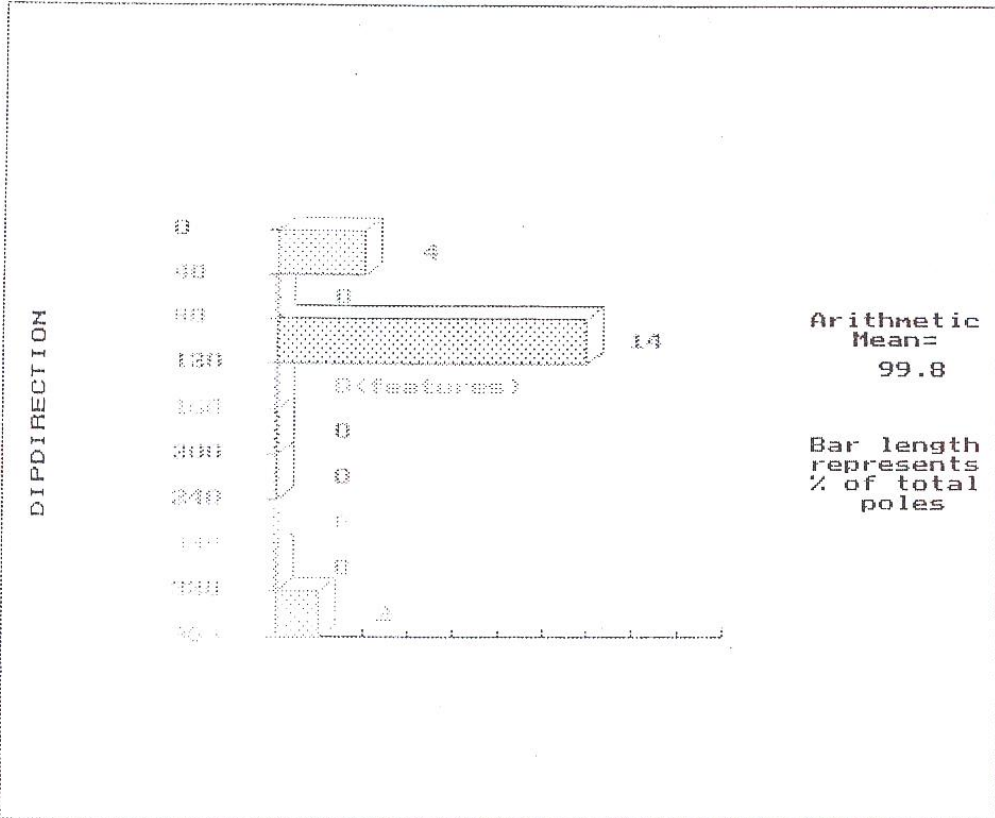
ANALYSIS OF ALL DATA 20 poles from 20 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 72 / 068
 : Weighted : 72 / 068



DISCONTINUITY STUDY OF STATION THREE IN ZANJIRI-BALA ARE

Diagram No. 49

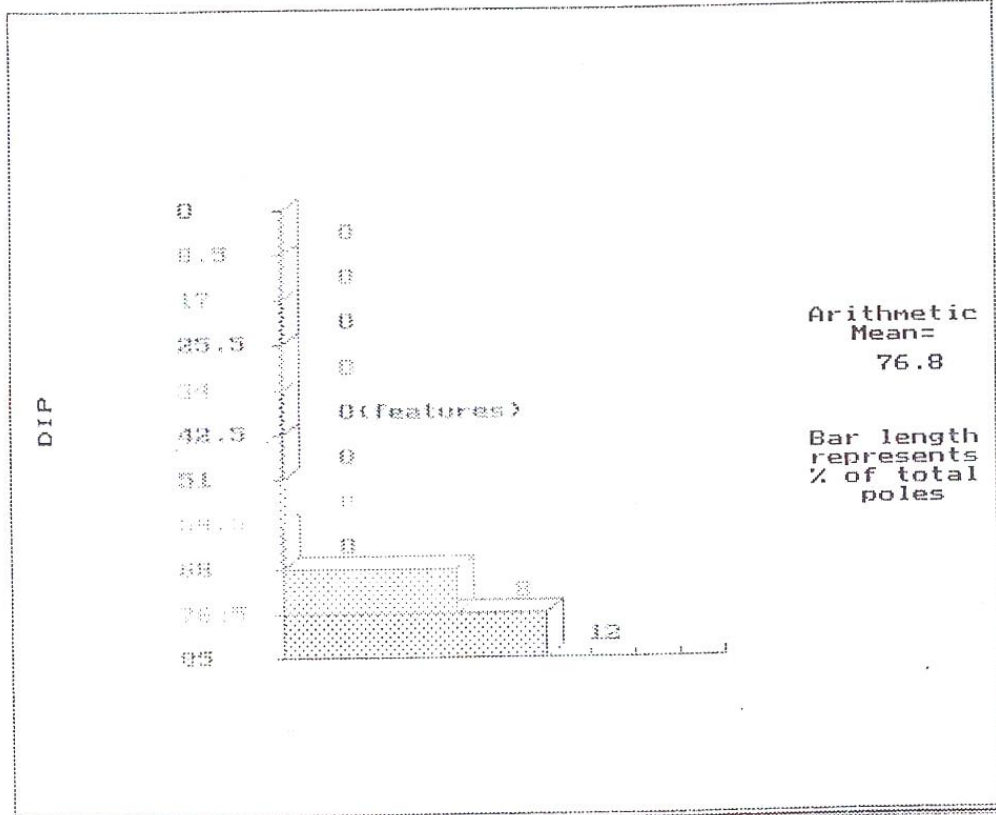
ANALYSIS OF ALL DATA 20 poles from 20 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 72 / 068
 : Weighted : 72 / 068



DISCONTINUED STUDY OF STATION THREE IN ZANDIACH-DOLA ARE

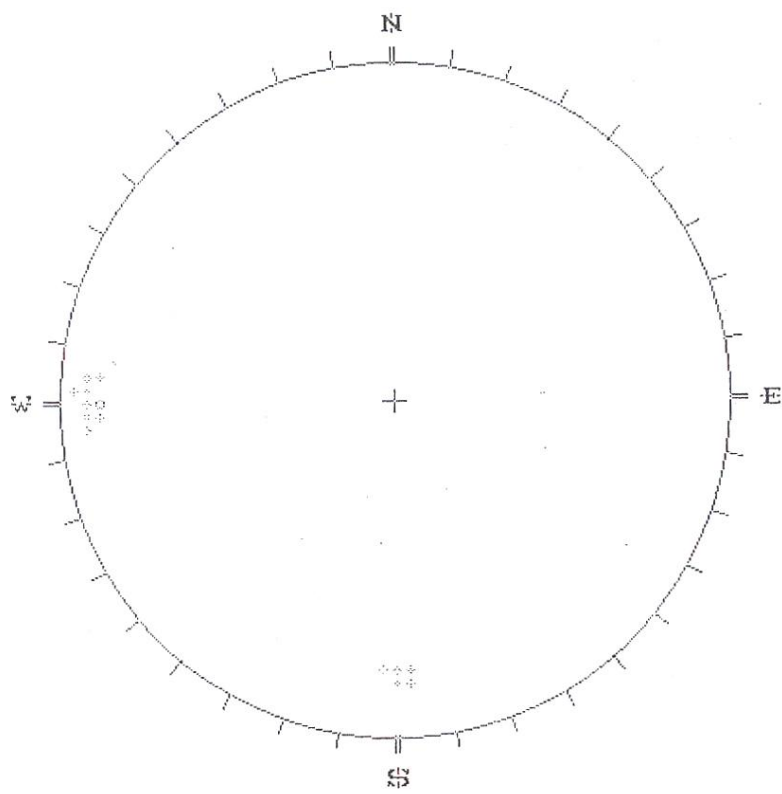
Diagram No. 50

ANALYSIS OF ALL DATA 20 poles from 20 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 72 / 069
 : Weighted : 72 / 068



DISCONTINUITY STUDY OF STATION THREE IN ZANJIRI-BALA ARE

Diagram No.51



NUM. OF POLES

- + 1 pole
- o 2 poles
- o 3 poles

EQUAL AREA

LWR. HEMISPHERE

20 POLES
20 ENTRIES

DISCONTINUITY STUDY OF STATION THREE IN ZANJIREH-BALA ARE

Diagram No .52

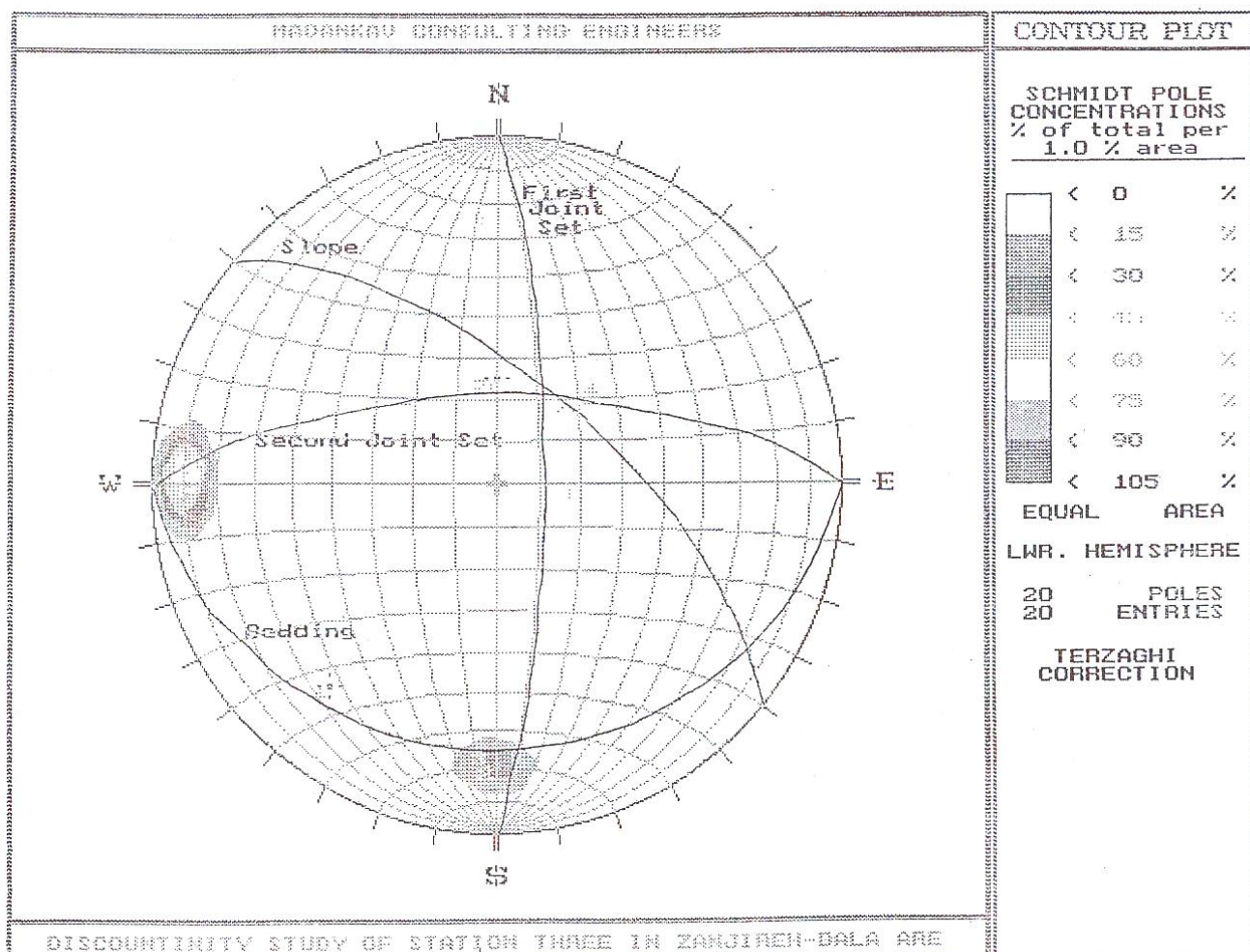


Diagram No. 53

پارامتر بلوک‌دهی توده سنگ در این ناحیه با توجه به فاصله‌داری درزه‌ها و سایر خصوصیات آنها حدود 65% برآورد می‌گردد. ابعاد بلوک‌ها توسط ناپیوستگی‌ها کنترل می‌شود. طول بلوک‌ها به دلیل تداوم کمتر درزه نسبت به طول بلوک در نواحی قبلی کمتر و در حد 0/5 تا یک متر است. عرض بلوک‌ها توسط فاصله‌داری درزه‌ها کنترل می‌شود که در این ناحیه حدود 0/5 متر در نظر گرفته

می‌شود. ارتفاع یا بعد سوم بلوک‌ها توسط لایه‌بندی کنترل می‌شود. بهر حال این ناحیه دارای استعداد ایجاد بلوک‌هایی با طول 0/5 تا یک متر و عرض 0/3 تا 0/5 متر و ارتفاع 0/5 تا 0/7 متر می‌باشد. حجم باطله‌برداری برای رسیدن به سطح مناسب ایجاد سینه کار و همچنین حجم خاک و خرده سنگ موجود در توده سنگ 10% حجم کل توده سنگ تخمین زده می‌شود.

بلوک‌های ایجاد شده در ناحیه سه منطقه زنجیره بالا در عکس شماره 77 مشهود است. از دیگر عوامل مهم برای بررسی امکان بهره‌برداری از این توه سنگ بررسی پتانسیل انواع ناپایداری‌های شیبی محتمل است.

بر اساس نمودار خطوط تراز ارائه شده برای ناحیه سه منطقه زنجیره بالا، در این محدوده مطالعاتی دو دسته درزه به عنوان ناپیوستگی اصلی وجود دارند. لایه‌بندی نیز به عنوان یک ناپیوستگی فرعی مشاهده می‌شود. دسته درزه اصلی دارای جهت شیب 90 درجه و مقدار شیب 79 درجه می‌باشد. دسته درزه دوم دارای جهت شیب صفر درجه و مقدار شیب 70 درجه است. ناپیوستگی سوم همان لایه‌بندی است که جهت شیب آن 180 درجه و مقدار شیبش 25 درجه می‌باشد.

به طور کلی این محدوده مطالعاتی بر روی دامنه‌ای که به سمت شمال شرقی به میزان 65 درجه شیب دارد قرار گرفته است.

First Joint set and Fault (Dip/Dip direction): 79°/90°

Second Joint set and Fault (Dip/Dip direction): 70/0

Bedding (Dip/Dip direction): 25°/180°

Slope (Dip/Dip direction): 65°/40°

همچنین با بررسی این نمودارها و با استفاده از روش‌های هندسی استریوگرافی مشخصات خطوط حاصل از تقاطع صفحات ناپیوستگی مشخص شد.

Line of intersection between 1 and 2 (Trend/Plunge): 28°/66°

Line of intersection between 1 and bedding (Trend/Plunge): 160°/62°

اینک می‌توان شرایط ایجاد ناپایداری شیبی را که در مقدمه بخش توضیح داده شد، در مورد این ناحیه مورد بررسی قرار داد :

- مقدار شیب دامنه از مقدار شیب هر دو دسته درزه کمتر است. بنابراین امکان لغزش صفحه‌ای ناشی از این دو دسته ناپیوستگی وجود ندارد.
- جهت شیب هر دو دسته درزه بیش از 20°+ با جهت شیب دامنه اختلاف دارد که خود این امر امکان لغزش صفحه‌ای را باز هم پایین‌تر می‌آورد.

- شیب لایه‌بندی از شیب دامنه کمتر است ولی با توجه به این که جهت شیب لایه‌بندی تقریباً عکس جهت شیب توپوگرافی دامنه است امکان لغزش صفحه‌ای ناشی از این ناپیوستگی نیز وجود ندارد.

- مقدار شیب خطوط حاصل از تقاطع ناپیوستگی‌ها در حد شیب دامنه است. ولی فقط جهت شیب خط حاصل از تقاطع دسته درزه اول و دوم است که دارای راستایی با $\pm 20^\circ$ اختلاف با راستای شیب دامنه است. به همین دلیل امکان لغزش گوه‌ای ناشی از عملکرد دو دسته درزه وجود دارد. با توجه به این که میزان اصطکاک داخلی توده سنگ 25 درجه تخمین زده شده است و شیب خط حاصل از تقاطع ناپیوستگی‌ها نیز در همین حد می‌باشد، می‌توان گفت که این دامنه از لحاظ لغزش گوه‌ای در حالت تعادل حدی قرار دارد.

- با توجه به جمیع موارد همچون جهت شیب و مقدار شیب ناپیوستگی‌هایی که جهت شیبی متفاوت با جهت شیب دامنه دارند به این نتیجه می‌رسیم که امکان ناپایداری شیبی از نوع Topple نامحتمل است.

در نهایت می‌توان گفت که در شرایط طبیعی و فعلی دامنه موجود در ناحیه سه زنجیره بالا پایداری نسبی دارد. بدین ترتیب که در مقابل لغزش و واژگونی پایدار است ولی از نظر لغزش گوه‌ای در حالت تعادل حدی قرار دارد. عکس شماره 77 این دامنه را نشان می‌دهد.

مسلماً در صورتی که این محدوده به عنوان معدن مورد بهره‌برداری احتمالی قرار گیرد با عملیات معدنکاری و ایجاد شیب تندتر بر روی پله‌ها و سینه کارها پتانسیل ناپایداری خصوصاً از نوع گوه‌ای و واژگونی افزایش خواهد یافت. پس از انجام مطالعات دقیق مکانیک سنگ و طراحی معدن و پله‌ها قبل از انجام هر گونه عملیات معدنکاری احتمال ضروری می‌باشد.



عکس شماره 77 : بلوک‌های ایجاد شده در ناحیه سه منطقه زنجیره بالا، این دامنه در شرایط طبیعی پایدار است ولی در برابر لغزش گوه‌ای در حالت تعادل جدي است. (دید به سمت جنوب غرب)

ذخیره زمین‌شناسی (احتمالی) توده معدنی ناحیه شماره سه منطقه زنجیره علیا با توجه به برداشت صحرائی و مشخص‌های فیزیکی سنگ‌های این ناحیه به صورت ذیل تعیین می‌گردد :

$$L = 180 \text{ (m.)} = \text{گسترش طولی توده معدنی (برداشت صحرائی)}$$

$$W = 150 \text{ (m.)} = \text{گسترش عرضی توده معدنی (برداشت صحرائی)}$$

$$H = 40 \text{ (m.)} = \text{عمق توده معدنی (احتمالی)}$$

$$\alpha = 65^\circ \text{ (Deg.)} = \text{شیب توپوگرافی ناحیه (برداشت صحرائی)}$$

$$65\% = \text{درصد کوپ‌دهی (برداشت صحرائی و پردازش اطلاعات)}$$

$$15\% = \text{درصد باطله (برداشت صحرائی)}$$

$$G = 2.74 \text{ (Ton/m}^3\text{)} = \text{وزن مخصوص توده معدنی (آزمایشگاهی)}$$

$$S \text{ (m}^2\text{.)} = \text{سطح مقطع توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$V \text{ (m}^3\text{.)} = \text{حجم توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$M \text{ (ton)} = \text{جرم توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$S = ((H ((H/Tg\alpha) \times 0.5)) + ((W - (H/tg\alpha)) \times H) = 5626 \text{ m}^2$$

$$V = S \times L = 5626 \times 180 = 1012680$$

$$M = V \times G = 1012680 \times 2.7 = 2774748 \text{ Ton}$$

$2774745 \times 0.5 = 138731 \text{ Ton}$ = ضریب بهره‌دهی $M \times$ ذخیره احتمالی توده معدنی ضریب بهره‌دهی با توجه به میزان درصد کوپ‌دهی و باطله تعیین می‌گردد.

ج) محدوده پشت گرمه

همانطوری که قبلاً گفته شد، در محدوده پشت گرمه سنگ‌های آهکی مربوط به بخش میانی- بالایی سازند آسماری با سن میوسن زیرین رخنمون دارند. در این محدوده دو ناحیه جهت بهره‌برداری سنگ نما مستعد تشخیص داده شده است که در زیر به بررسی این نواحی خواهیم پرداخت :

ج-1) محدوده شماره چهار منطقه پشت گرمه

این ناحیه در جنوب منطقه پشت گرمه و در سمت شرقی دره اصلی واقع شده است. این ناحیه در کنار جاده آسفالته اصلی (فاصله از جاده در حدود 20 متر) قرار گرفته و از این لحاظ دسترسی به آن سهولت انجام می‌پذیرد. محل این ناحیه بر روی نقشه زمین‌شناسی پیوستی منعکس می‌باشد.

همانطوری که در بخش بررسی پتروگرافی سنگ‌های محدوده پشت گرمه اشاره شد، سنگ‌های آهکی ناحیه شماره 4 این محدوده از لحاظ ماکروسکوپی به رنگ خاکستری- کرم، بسیار ریز دانه، دارای شکست صدفی، سخت و متراکم و شکننده، دارای نقاط و رگچه‌های سفید رنگ می‌باشد. این سنگ با اسید کلریدریک رقیق می‌جوشد و با ماده آلیزارین قرمز می‌شود (حاوی کلسیت).

همانطوری که در بخش سوم (زمین‌شناسی ساختمانی و تکتونیک منطقه) گفته شد در این ناحیه عملکرد گسل به موازات لایه بندی باعث دگرگونی کاتاکلاستیک در سنگ‌های مجاور شده است. این امر سبب گشته سنگ‌های این ناحیه متراکم، شکننده و سخت شوند.

طی بررسی‌های میکروسکوپی نیز مشخص گردید این سنگ‌ها از کربنات کلسیم به صورت کلسیت تشکیل شده‌اند که دارای بافت میکروکریستالین و میکرایتی و مچوریتی بافتی ایمچور به طرف ساب مچور هستند. اجزا آلوکم به صورت قطعات فسیلی در بخش ارتوکم میکروکریستالین و میکرایتی قرار گرفته‌اند. نام این سنگ‌ها با توجه به طبقه‌بندی فولک، آهم ریزدانه میکرایتی به طرف میکرواسپارایت (حاوی کمی فسیل) در نظر گرفته شده است.

با عنایت به آزمایش‌های فیزیکی- مکانیکی انجام یافته بر روی بلوک‌های اخذ شده از رخنمون‌های سنگی ناحیه چهار منطقه پشت گرمه که نتایج کلی آن به پیوست گزارش آمده است. مشخصه‌های فیزیکی و مکانیکی سنگ‌های آهکی این ناحیه به شرح ذیل می‌باشند :

PB-1

شماره نمونه

2.726 gr/cm³

وزن مخصوص حقیقی نمونه در حالت خشک

2.734 gr/cm³

وزن مخصوص حقیقی نمونه در حالت اشباع و سطح خشک شده (SSD)

وزن مخصوص ظاهري نمونه	2.75 gr/cm ³
درصد جذب آب نمونه	0.32%
درصد تخلخل نمونه	0.8%
مقاومت فشاري نمونه در حالت خشک	910 kg/cm ²
مقاومت فشاري نمونه در حالت اشباع	901 kg/cm ²
مدول الاستيسيته نمونه (مدول يانگ) در حالت خشک	113750 kg/cm ²
مدول الاستيسيته نمونه (مدول يانگ) در حالت اشباع	112500 kg/cm ²
نسبت پواسون در حالت خشک	0.27
درصد افت سايش (لوس آنجلس)	27.4%
درصد افت در مقابل محلول هاي شيميايي (سولفات سدیم)، ساندنس	0.07%

با مقایسه پارامترهاي فیزیکی- مکانیکی نمونه فوق و استاندارد فیزیکی- مکانیکی مطلوب جهت سنگ‌هاي آهکی از نوع مرمریت طبق ASTM (C568-89) که قبلاً ذکر گردیده می‌توان چنین نتیجه‌گیری نمود :

- با توجه به چگالي نمونه اخذ شده از ناحیه شماره چهار پشت گرمه ($2/726 \text{ gr/cm}^3$)، این سنگ‌ها در گروه سنگ‌هاي آهکی با چگالي زیاد رده بندي می‌شوند.
- استاندارد مطلوب سنگ‌ها در مورد وزن مخصوص نمونه حداقل ($2/56 \text{ gr/cm}^3$)، این سنگ‌ها در گروه سنگ‌هاي آهکی با چگالي زیاد رده‌بندي می‌شوند.
- استاندارد مطلوب سنگ‌ها در مورد وزن مخصوص نمونه حداقل $2/56 \text{ gr/cm}^3$ گرم بر سانتی‌متر مکعب ارائه گردیده است. میزان این پارامتر براي نمونه اخذ شده از این ناحیه $2/726 \text{ gr/cm}^3$ گرم بر سانتی‌متر مکعب تعیین شده که از حد استاندارد مطلوب‌تر است.
- استاندارد مطلوب سنگ‌هاي آهکی از نوع مرمریت با چگالي زیاد در خصوص تنش فشاري، حداقل 55 MPa مگاپاسکال معادل 561 kg/cm^2 کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع بوده و این پارامتر براي نمونه اخذ شده از ناحیه چهار محدوده پشت گرمه حداقل 901 kg/cm^2 کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع (در حالت اشباع) تعیین گردیده که از حد استاندارد مطلوب‌تر است.
- تجربه نشان داده است که میزان تنش کششي سنگ‌ها $0/1$ تا $0/125$ تنش فشاري آنهاست لذا تنش کششي نمونه ناحیه شماره چهار پشت گرمه حداقل برابر 90 kg/cm^2 کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع می‌باشد. لذا این میزان نسبت به حد استاندارد ($6/9 \text{ MPa}$) مگاپاسکال معادل $70/4 \text{ kg/cm}^2$ کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع) مطلوب‌تر می‌باشد.

- درصد افت در مقابل محلول‌های شیمیایی (ساندنس) نمونه اخذ شده از ناحیه فوق، خیلی کم بوده (0/07 درصد) و در حد مطلوب بوده و درصد افت سایش (لوس آنجلس) این نمونه تقریباً در حد متوسط می‌باشد.

با توجه به نتایج آزمایش‌های فیزیکی- مکانیکی می‌توان گفت که سنگ‌های آهکی ناحیه چهار منطقه پشت گرمه از لحاظ مشخصه‌های فیزیکی- مکانیکی در وضعیت مطلوب می‌باشند.

با عنایت به آزمایش‌های شیمیایی انجام یافته بر روی نمونه‌های اخذ شده از رخنمون‌های سنگی ناحیه چهار پشت گرمه که نتایج کلی آن به پیوست گزارش آمده است. مشخصه‌های شیمیایی نمونه مربوط به این ناحیه به شرح زیر می‌باشند:

$SiO_2 = \%2.29$, $Al_2O_3 < \%0.008$, $Fe_2O_3 = \%0.10$, $CaO = \%52.18$, $MgO = \%1.30$,
 $K_2O = \%0.03$, $Na_2O = \%0.45$, $TiO_2 = \%0.19$, $L.O.I = \%42.43$

با در نظر گرفتن نتایج آزمایش‌های شیمیایی ارائه شده در بالا می‌توان چنین نتیجه‌گیری کرد که نمونه اخذ شده از ناحیه چهار محدوده پشت گرمه در شرایط مناسب از لحاظ مشخصه‌های شیمیایی می‌باشد.

در محدوده شماره چهار منطقه پشت گرمه مطالعات درزه نگاری و مکانیک سنگ انجام شد. در این مطالعات طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ ناحیه مربوطه انجام پذیرفت. بدین منظور خطوط برداشت درزه مناسبی در بلوک‌های ساختاری مختلف ناحیه انتخاب شد. این خطوط غالباً به موازات ترانشه‌ها و دیواره‌های طبیعی موجود در ناحیه انتخاب گردید. در طول این پیمایش‌ها عملیات برداشت درزه Joint Surveying انجام شد. کلیه اطلاعات مربوط به درزه‌ها گردآوری شد و شیب دامنه آنها به وسیله کمپاس اندازه‌گیری شود. از انواع سنگ‌های موجود در منطقه جهت انجام آزمایش‌های مکانیکی سنگ نمونه‌برداری به عمل آمد. به هنگام انجام عملیات نمونه‌گیری وضعیت فضایی قطعه سنگ مشخص شد و علامت‌گذاری و یادداشت گردید.

در آزمایشگاه نیز نمونه‌ها با توجه به وضعیت شان در سایت مورد آزمایش‌های فیزیکی و مکانیکی قرار گرفتند. سپس با توجه به داده‌های موجود (براساس جدول طبقه‌بندی) ژئومکانیکی توده سنگ به روش RMR طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ انجام شد.

1- مقاومت تک محوری

مقدار این پارامتر در نمونه‌های سیلندری اخذ شد و تهیه شده از سنگ‌های این ناحیه 915 kg/cm^2 در حالت خشک و 901 kg/cm^2 در حالت اشباع اندازه‌گیری شده است. میزان امتیاز تعلق گرفته به توده سنگ از این بخش $R1=7$ تعیین شد.

2- فاصله داری درزه‌ها

بر اساس تجزیه و تحلیل آماری پارامتر Spacing در ناحیه چهار منطقه پشت گرنه هیستوگرامی تهیه شد که در نمودار شماره 54 ارائه شده است. با بررسی این هیستوگرام مشخص می‌شود که حدود 45% مقادیر اندازه‌گیری شده بین 49 تا 56 سانتی‌متر قرار دارند. طبق جدول امتیاز این بخش $R2=10$ برآورد می‌گردد.

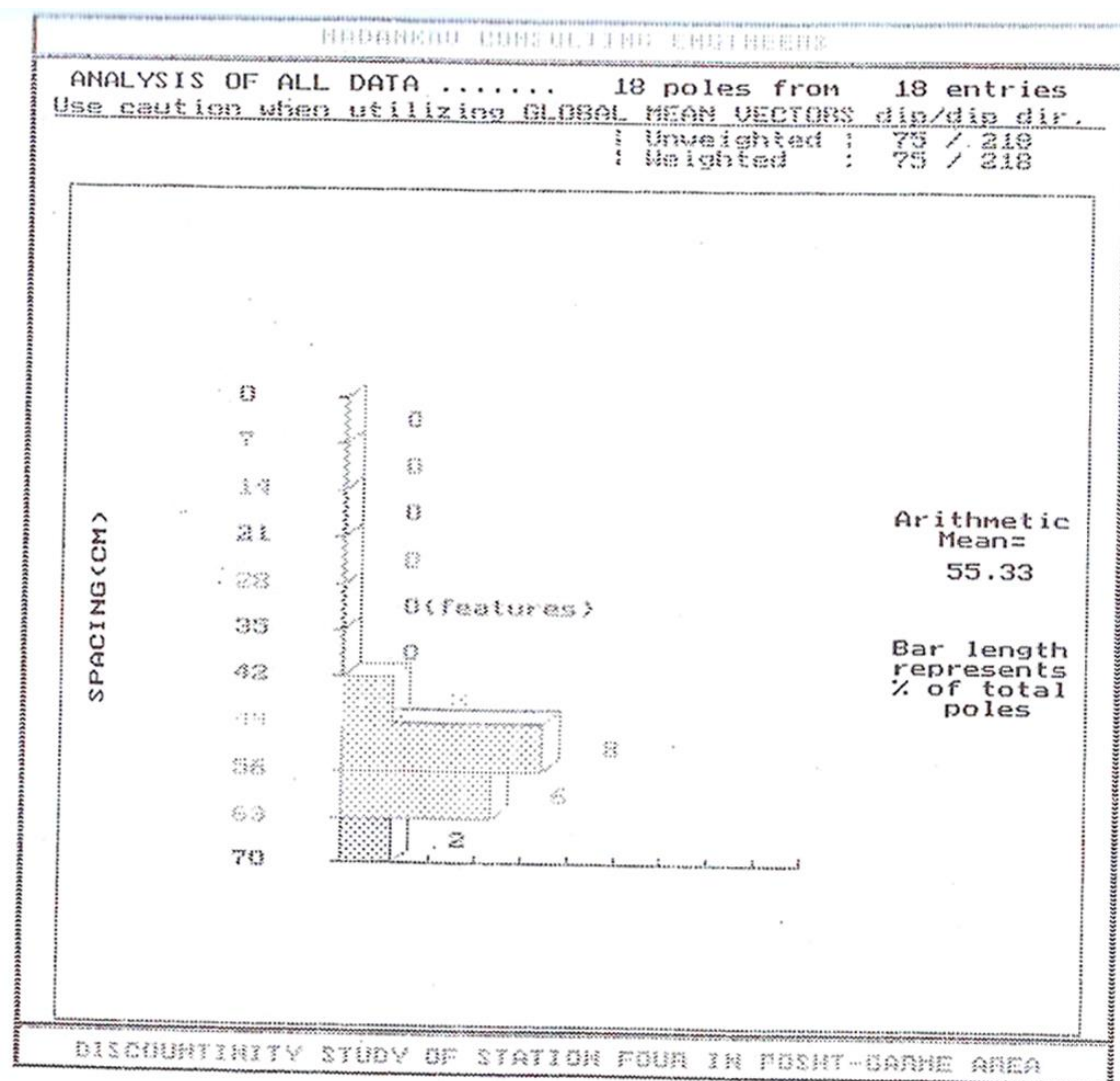


Diagram No.54

3- شاخص کیفیت مغزه‌گیری RQD

در مطالعات صحرايي پارامتر λ که تعداد درزه‌ها در یک متر است نیز اندازه‌گیری شد. با استفاده از این پارامتر و بر پایه فرمول Priest در این ناحیه مقدار $RQD=75\%$ تعیین شد. توده سنگ این ناحیه تا حدی حالت کارستی Karestic دارد که می‌تواند باعث کاهش در حد 10% در مقدار RQD بشود. بنابراین بهتر است مقدار $RQD=67\%$ در نظر گرفته شود. که به این ترتیب امتیاز تعلق گرفته از این بخش $R3=13$ خواهد بود.

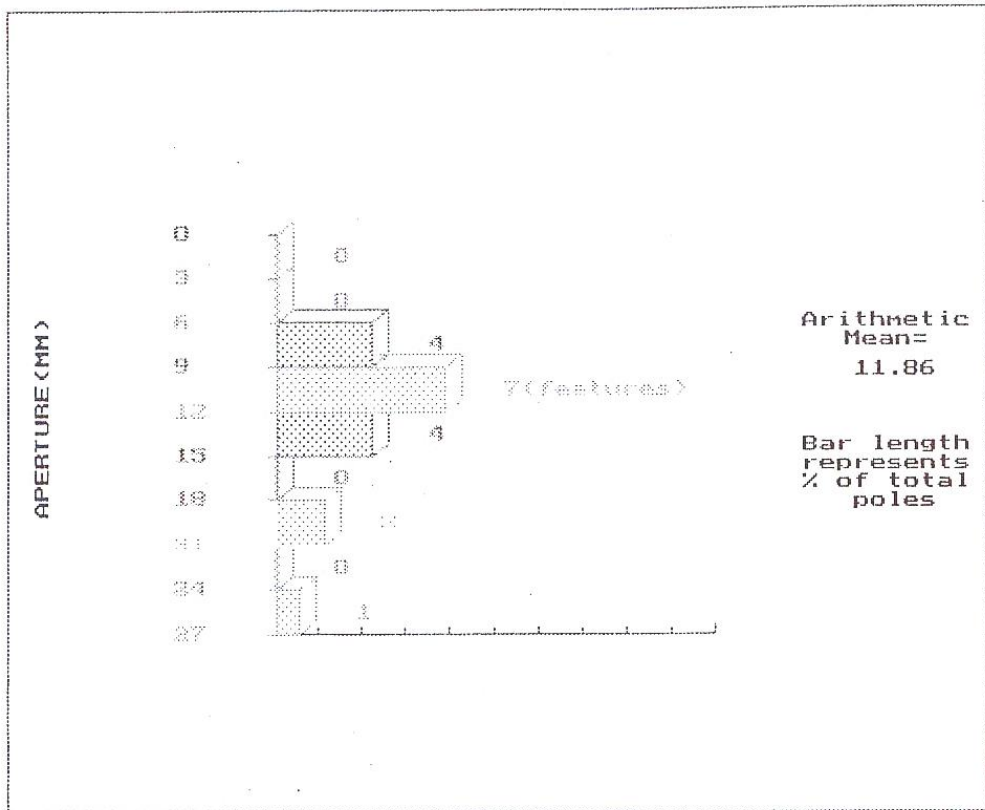
4- وضعیت ناپیوستگی‌ها

نمودار شماره 55 توزیع آمار بازشدگی Aperture در این ناحیه را نشان می‌دهد. بر پایه این تجزیه و تحلیل آماری میانگین حسابی این پارامتر $11/8$ میلی‌متر محاسبه شده است. بیشترین فراوانی بین مقادیر 9 تا 12 میلی‌متر است. کلاً حدود 84% درزه‌ها بین 6 تا 15 میلی‌متر بازشدگی دارند. در ناحیه مورد بررسی درزه‌ها دارای تداوم در رده خیلی بالا Very high Persistances هستند. در نمودار شماره 56 شاهد توزیع آماری نوع پرشدگی می‌باشیم. حدود 50% از درزه‌ها پرشدگی از نوع کلسیتی دارند. حدود 30% از درزه‌ها فاقد پرشدگی هستند و بقیه درزه‌ها دارای پرشدگی از نوع پودر گسل gauge دارند. بررسی سطح درزه‌ها در نمودار شماره 57 نشان داد که کمابیش تمام انواع سطح درزه‌ها در ناحیه مشاهده شده است. انواع Smooth، Rough، Slickenside و به تناوب دیده می‌شوند که بیشتر از رده Planar هستند. نمودار 58 نشان می‌دهد که حدود 82% از ناپیوستگی‌ها درزه و بقیه گسل بوده‌اند. با توجه به جمیع موارد امتیاز تعلق گرفته به توده سنگ $R4=0$ تعیین می‌شود.

5- وضعیت آب زیرزمینی

در این ناحیه وضعیت آب زیرزمینی از رده مرطوب Damp تشخیص داده می‌شود. امتیاز این قسمت $R5=10$ خواهد بود.

ANALYSIS OF ALL DATA 18 poles from 18 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 Unweighted : 75 / 210
 Weighted : 75 / 210

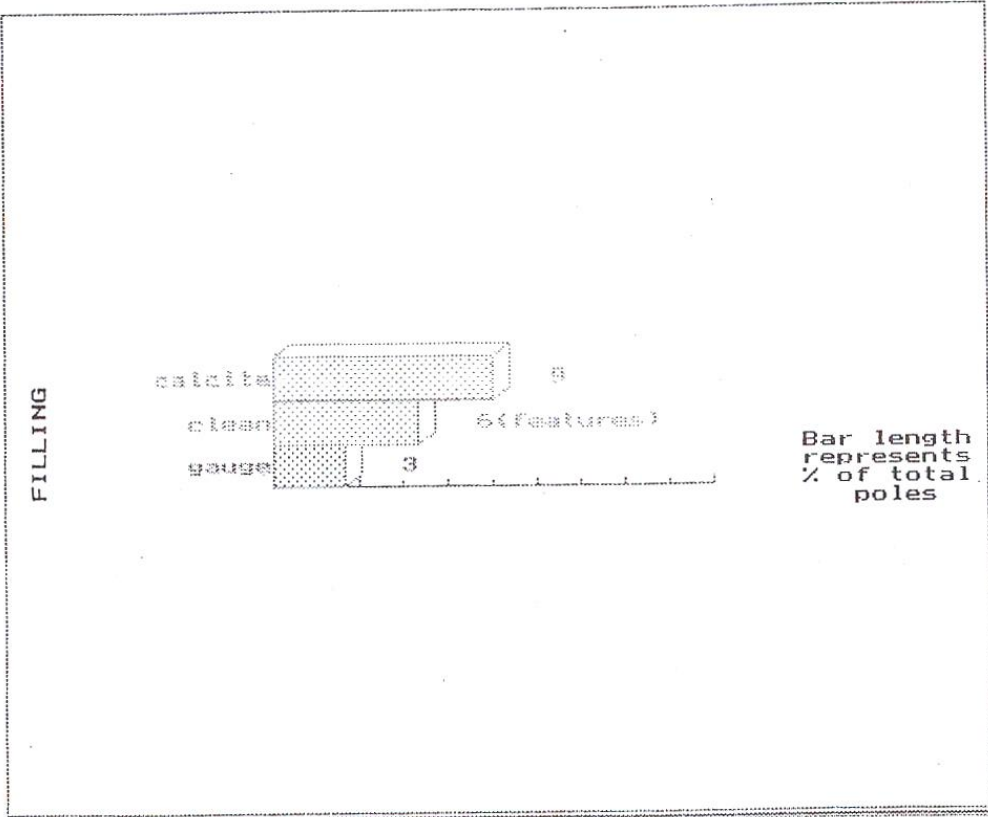


DISCONTINUITY STUDY OF STATION FOUR IN POSIT-GARNE AREA

Diagram No.55

ANALYSIS OF ALL DATA 18 poles from 18 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.

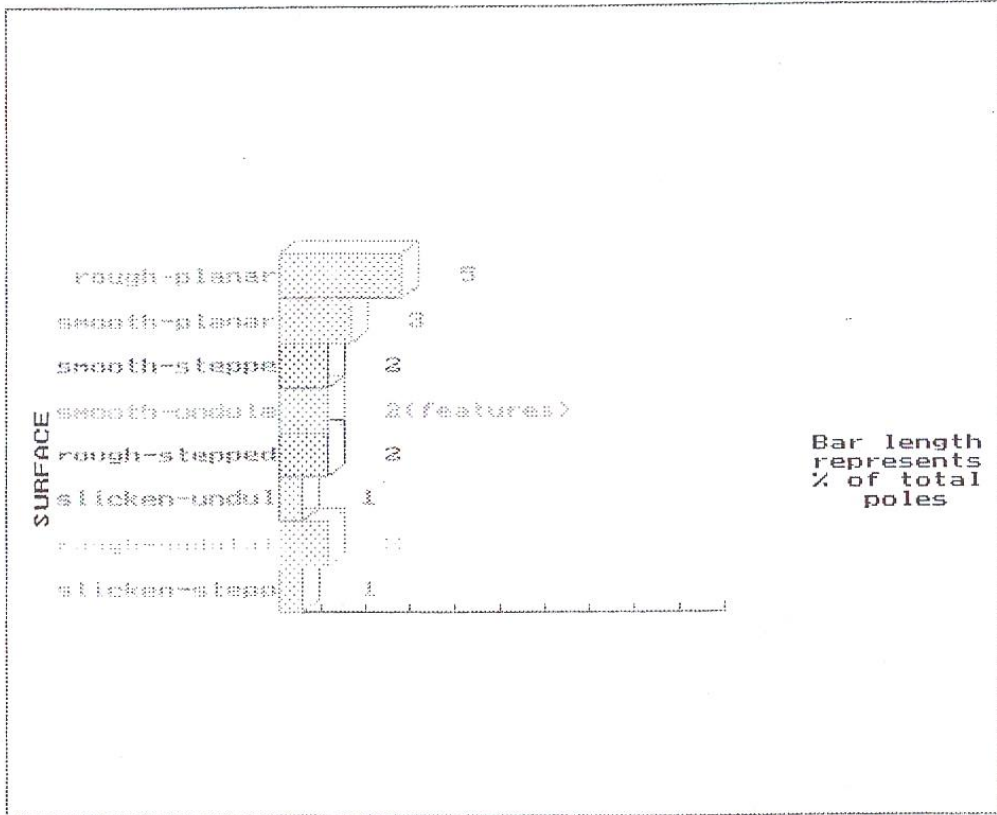
Unweighted	:	75	/	218
Weighted	:	75	/	218



DISCONTINUITY STUDY OF STATION FOUR IN POINT-GARRE AREA

Diagram No.56

ANALYSIS OF ALL DATA 18 poles from 18 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 | Unweighted : 75 / 218
 | Weighted : 75 / 218



DISCONTINUITY STUDY OF STATION FOUR IN POINT-GARRE AREA

Diagram No. 57

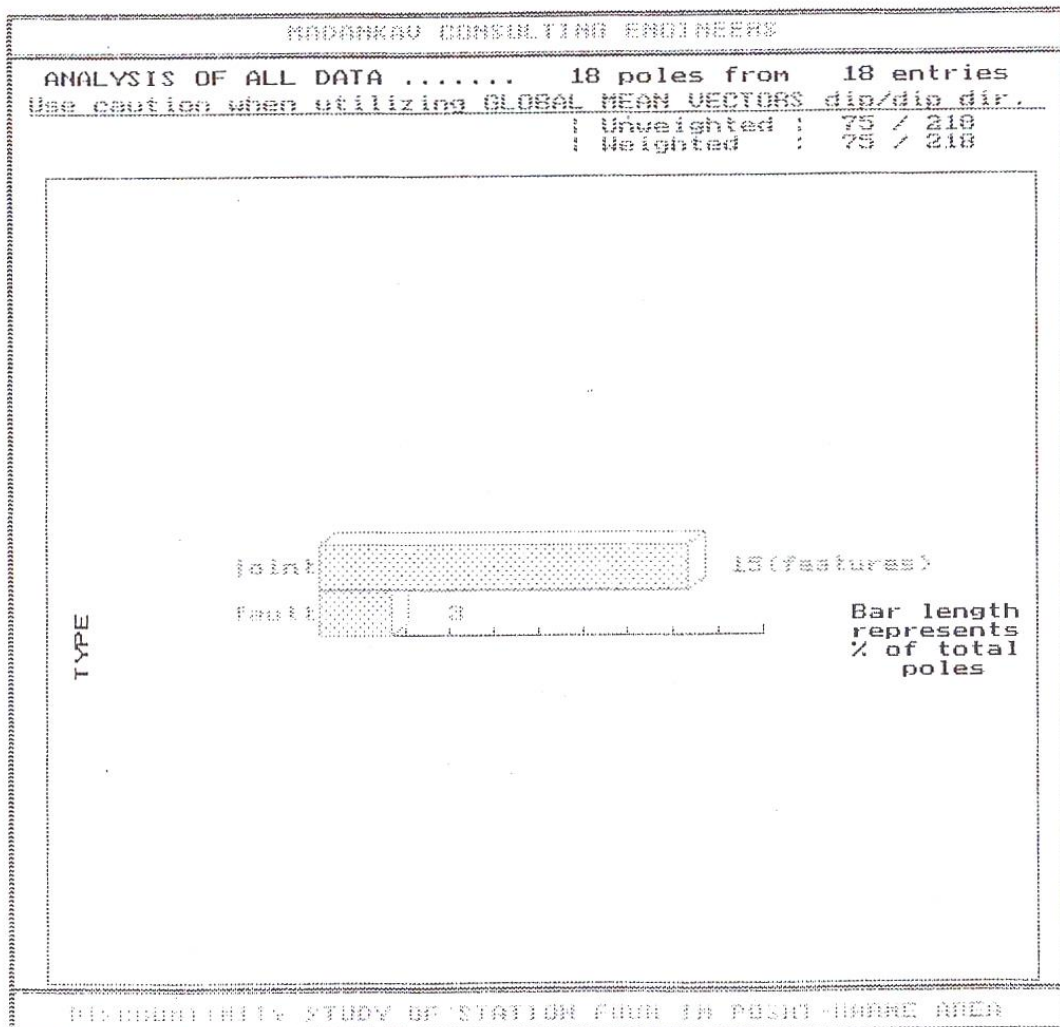


Diagram No. 58

6- جهت و مقدار شیب درزه‌ها

این پارامتر بخصوص در پایداری شیب بسیار مؤثر است. نمودارهای شماره 59 و 60 توزیع آماری جهت شیب‌ها و مقادیر شیب اندازه‌گیری شده در ناحیه را نشان می‌دهد. براساس این نمودارها میانگین

مقادیر شیب 88/8 درجه است. تقریباً 100% درزه‌های اندازه‌گیری شده بیش از 85 درجه شیب داشته‌اند. براساس داده‌های موجود در این زمینه نمودار پراکندگی قطب‌ها Plot Scatter ترسیم شد که در نمودار شماره 61 منعکس است. نمودار خطوط تراز و صفحات اصلی ناپیوستگی در نمودار 66 آورده شده است.

با در نظر گرفتن این نتایج و در نظر گرفتن شیب و امتداد شیب حقیقی توپوگرافی و همچنین شیب و امتداد لایه‌بندی، امتیاز تعلق گرفته از این بخش به توده سنگ ناحیه از رده متوسط Fair ارزیابی می‌شود. (با 25 امتیاز منفی). در بخش مربوط به پایداری شیب در این باره بیشتر خواهیم گفت. با توجه به کلیه موارد گفته شده نمره‌بندی نهایی طبقه‌بندی RMR برای این توده سنگ $Rm=15$ خواهد بود و مطابق این نمره‌بندی توده سنگ ناحیه چهار منطقه پشت گرمه از رده V به مفهوم سنگ بسیار ضعیف (Very poor rock) ارزیابی می‌شود. پارامترهای مهندسی چنین سنگی به شرح زیر قابل تخمین است.

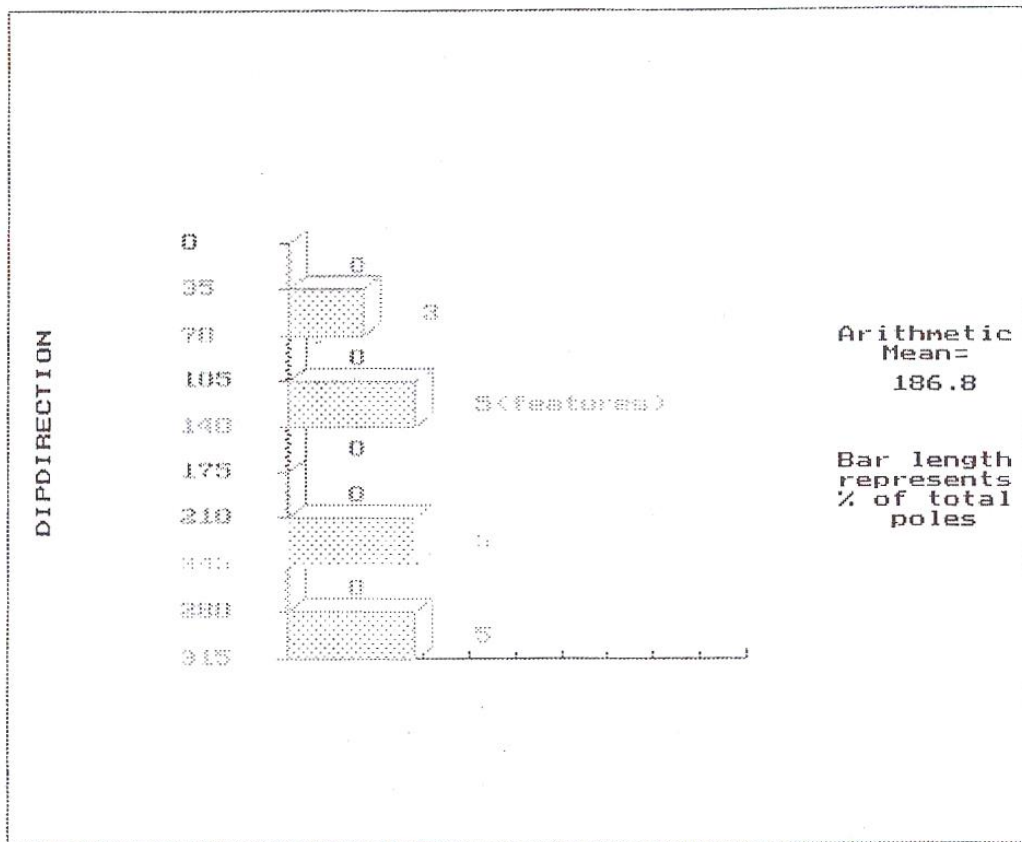
$$C = 0.8 \text{ kg/cm}^2$$

$$\phi = 14^\circ \text{ Degrees}$$

مسلماً بلوک‌دهی این توده یکی از پارامترهای مهم برای اقتصادی شدن بهره‌برداری از این اندیس است. این پارامتر به شدت از فاصله‌داری و خصوصیات درزه‌ها تأثیر می‌پذیرد. با توجه به مشخصات و جمیع موارد به نظر می‌رسد بعد طول بلوک به وسیله عامل تداوم درزه کنترل می‌شود که در این ناحیه بین 75 سانتی‌متر تا یک متر متغیر باشد. عرض بلوک‌ها را فاصله‌داری درزه‌ها کنترل می‌کند که براساس مطالعات آماری که قبلاً بدان اشاره شد حدود 0/5 متر است. عرض بلوک‌های ایجاد شده غالباً بین 0/3 متر تا 0/5 متر است. ضخامت بلوک‌ها از ضخامت لایه‌ها و ناپیوستگی‌های دیگر تبعیت می‌کند. بلوک‌های ایجاد شده بین 0/5 متر تا 0/75 متر ضخامت دارند.

یقیناً کل حجم توده سنگ ناحیه چهار منطقه پشت گرمه به دلیل وجود درزه و شکاف و حالت کارستی خاصیت ایجاد بلوک را ندارد. براساس مشاهدات صحرایی و بررسی‌های به عمل آمده و نتایج حاصل از مطالعات و همچنین نظر کارشناسی درصد بلوک‌دهی توده سنگ حدود 70% برآورد می‌شود. بدین مفهوم که 70% از حجم این توده قابلیت ایجاد بلوک به ابعاد ذکر شده در بالا را دارد. بدیهی است به علت وجود حالت کارستی که می‌تواند در بر گیرنده حفرات در دل توده سنگ باشد، ممکن است درصدی از بخش بلوک ده نیز در عمل فاقد درصد بلوک‌دهی مورد نظر باشند.

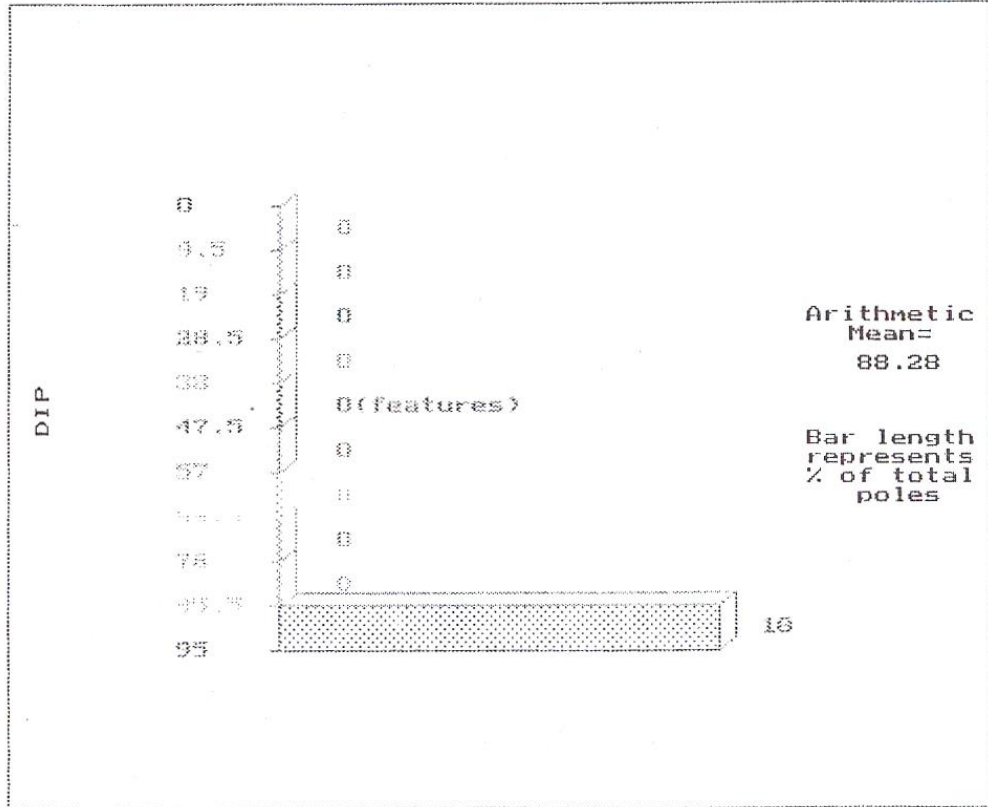
ANALYSIS OF ALL DATA 18 poles from 18 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 Unweighted : 75 / 218
 Weighted : 75 / 218



DISCONTINUITY STUDY OF STATION FOUR IN POINT-GARNE AREA

Diagram No. 59

ANALYSIS OF ALL DATA 18 poles from 18 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 | Unweighted : 75 / 210
 | Weighted : 75 / 210



DISCONTINUITY STUDY OF STATION FOUR IN POSIT GRAB AREA

Diagram No. 60

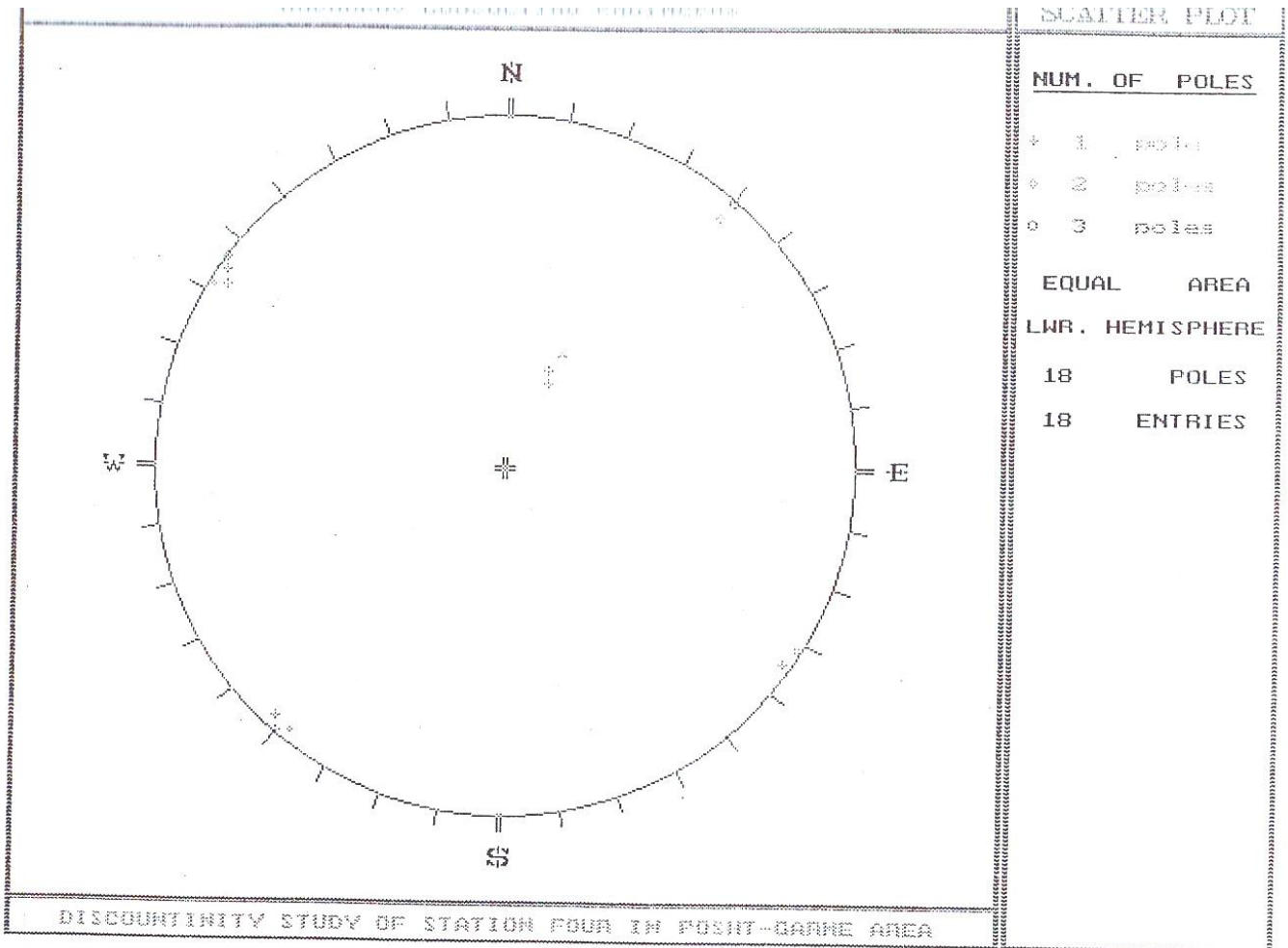


Diagram No.61

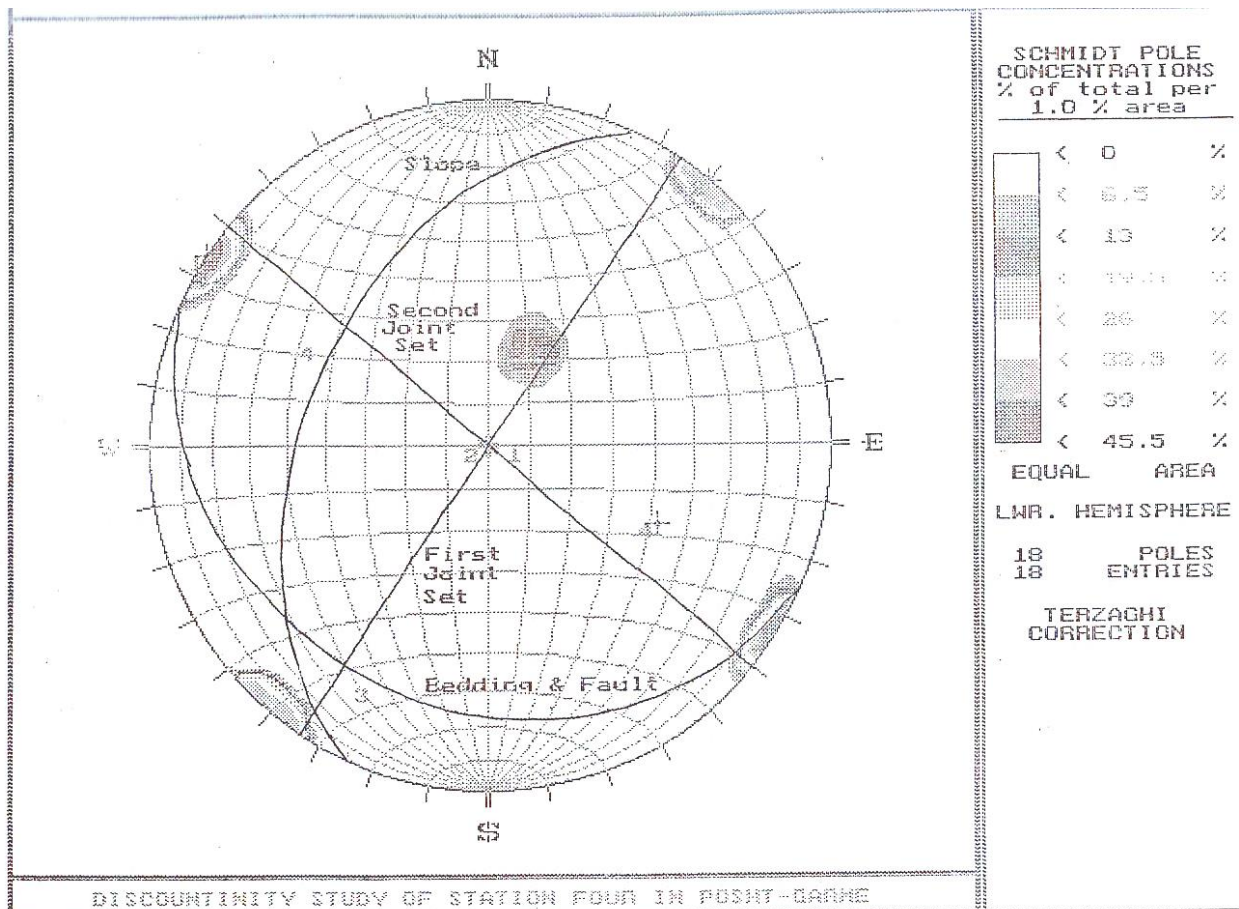


Diagram No. 62

به منظور رسیدن به سطح قابل استخراج مناسب توده سنگ و همچنین تراز و سطح مناسب برای ایجاد سینه کار و پلکان باید مقداری باطله برداری شود. براساس مشاهدات و مطالعات صحرائی و نظر کارشناسی و با توجه به زون خرد شده ناشی از گسل موازی لایه بندی حجم باطله برداری حدود 20% حجم توده سنگ برآورد می گردد.

یکی دیگر از پارامترهای بسیار مهم که در بررسی امکان سنجی بهره‌برداری از این ناحیه مؤثر است بررسی پتانسیل انواع ناپایداری شیبی است. در این ناحیه براساس نمودار خطوط تراز تهیه شده دو دسته درزه وجود دارد. دسته درزه اصلی با جهت شیب 124 و 304 با شیب 90 درجه اندازم‌گیری شده است. دسته درزه دوم نیز شیبی قائم و در حد 90 درجه دارد ولی جهت شیب آن 40 درجه و 220 درجه می‌باشد. دو ناپیوستگی قابل اشاره دیگر هم وجود دارند. اول لایه‌بندی طبقات و دوم گسلی که به موازات لایه‌ها اثر کرده است. این هر دو دارای جهت شیب 205 درجه و مقدار شیب 25 درجه می‌باشند. جهت شیب دامنه موجود در ناحیه با آزیموت 295 به سمت غرب است و شیب متوسط آن 45 درجه می‌باشد.

First Joint set and Fault (Dip/Dip direction): $90^{\circ}/124^{\circ}(304^{\circ})$

Second Joint set and Fault (Dip/Dip direction): $90^{\circ}/40^{\circ}(220^{\circ})$

Bedding (Dip/Dip direction): $25^{\circ}/205^{\circ}$

Slope (Dip/Dip direction): $45^{\circ}/295^{\circ}$

با توجه به نمودار خطوط تراز ارائه شده خطوط حاصل از تقاطع این صفحه‌های ناپیوستگی مشخص شده است :

Line of intersection between 1 and 2 (Trend\Plunge): $0^{\circ}/90^{\circ}$

Line of intersection between 1 and bedding (Trend\Plunge): $215^{\circ}/8^{\circ}$

Line of intersection between 2 and bedding (Trend\Plunge): $310^{\circ}/44^{\circ}$

اینک با توجه به شرایط ایجاد ناپایداری که در مقدمه این بخش توضیح داده شد، موارد زیر قابل ذکر است :

- مقدار شیب دامنه از هر دو دسته درزه کمتر است. بنابراین امکان لغزش صفحه‌ای ناشی از این درزه‌ها وجود ندارد.
- شیب لایه‌بندی و گسل کمتر از شیب دامنه است و به همین دلیل بر روی دامنه نمود پیدا می‌کند. ولی با توجه به این که جهت شیب آنها حدود 90 درجه با یکدیگر تفاوت دارد امکان ایجاد لغزش صفحه‌ای ناشی از این ناپیوستگی نیز منتفی می‌باشد.
- شیب خطوط حاصل از تقاطع دو دسته درزه دارای شیبی در حد صفر و افقی است. بنابراین امکان لغزش گوه‌ای وجود ندارد. خط حاصل از تقاطع دسته درزه دوم و لایه‌بندی و گسل جهت شیبش بیش از 105 درجه با جهت شیب دامنه تفاوت دارد. بنابراین در اینجا نیز امکان لغزش گوه‌ای وجود ندارد.
- خط حاصل از تقاطع دسته درزه اول و صفحه لایه‌بندی و گسل موازی آن دارای اختلاف جهت شیبی در حد $20^{\circ}+$ با راستای شیب دامنه است و مقدار شیبش نیز کمتر از شیب دامنه

است. ولي اين مقدار شيب هشت درجه‌اي کمتر از زاويه اصطكاك توده سنگ و زاويه اصطكاك در طول درزه است. بنا بر اين امكان لغزش گوه‌اي وجود ندارد.

- هر دو دسته درزه موجود از نوع عميق و با زاويه شيب تند هستند. از نظر مقدار شيب دامنه و مقدار شيب درزه‌ها و زاويه اصطكاك درزه‌ها، اين دو دسته درزه پتانسيل ايجاد ناپايداري از نوع واژگوني را دارند ولي به علت اختلاف زياد جهت شيب آنها با جهت شيب دامنه در حال حاضر و در شرايط فعلي دامنه امكان واژگوني اندك مي‌شود.

در نهايت مي‌توان گفت كه در شرايط فعلي دامنه موجود در ناحيه چهار منطقه پشت گرمه پايدار است. ولي بايد توجه داشت كه به هنگام شروع عمليات معدنكاري و ايجاد سينه كار شرايط كاملاً جديدي پديد خواهد آمد كه مستلزم بررسي پايداري ديواره‌ها و سينه كارها و پله‌ها در آن زمان و به هنگام طراحي معدن خواهد بود. به هر حال به نظر مي‌رسد به هنگام انجام عمليات استخراجي هم محتمل‌ترين نوع پايداري ممكن از نوع واژگوني باشد.

ذخيره زمين‌شناسي (احتمالي) توده معدني ناحيه شماره چهار منطقه پشت گرمه با توجه به برداشت صرايي و مشخصه‌هاي فزيكي سنگ‌هاي اين ناحيه به صورت ذيل تعيين مي‌گردد :

$L = 300 \text{ (m.)}$ = گسترش طولی توده معدني (برداشت صرايي)

$W = 70 \text{ (m.)}$ = گسترش عرضي توده معدني (برداشت صرايي)

$\alpha = 45^\circ \text{ (Deg.)}$ = شيب توپوگرافي ناحيه (برداشت صرايي)

70 % = درصد كوپدهي (برداشت صرايي و پردازش اطلاعات)

20 % = درصد باطله (برداشت صرايي)

$G = 2.75 \text{ (Ton/m}^3\text{)}$ = وزن مخصوص توده معدني (آزمایشگاهی)

$H \text{ (m.)}$ = عمق توده معدني (محاسباتي- احتمالي)

$S \text{ (m}^2\text{.)}$ = سطح مقطع توده معدني (محاسباتي)

$V \text{ (m}^3\text{.)}$ = حجم توده معدني (محاسباتي)

$M \text{ (ton)}$ = جرم توده معدني (محاسباتي)

$H = W \times \text{tg}\alpha = 70 \times \text{tg } 45^\circ = 70 \text{ m.}$

$S = H \times W:2 = 70 \times 70:2 = 2450 \text{ m}^2$

$V = S \times L = 2450 \times 300 = 735000 \text{ m}^3$

$M = V \times G = 735000 \times 2.75 = 2021250 \text{ Ton}$

$M \times 0.5 = 2021250 \times 0.5 = 1010625 \text{ Ton}$ = ذخيره احتمالي توده معدني ضريب بهره‌دهي با توجه به ميزان درصد كوپدهي و باطله تعيين مي‌گردد.

ج-2) محدوده شماره یک منطقه پشت گرمه

این ناحیه در شمال شرقی منطقه پشت گرمه و در سمت شرقی دره اصلی واقع شده است. این ناحیه در کنار جاده آسفالتی اصلی (فاصله از جاده در حدود 50 متر) قرار گرفته و از این لحاظ دسترسی به آن به سهولت انجام می‌پذیرد. محل این ناحیه بر روی نقشه زمین‌شناسی پیوستی منعکس می‌باشد.

همانطوری که در بخش بررسی پتروگرافی سنگ‌های محدوده پشت گرمه اشاره شد، سنگ‌های آهکی ناحیه شماره یک این محدوده از لحاظ ماکروسکوپی به رنگ کرم-خاکستری روشن با لکه‌های سفید، دارای تعداد کمی حفرات کوچک خالی، نسبتاً سخت و متراکم، دارای فسیل می‌باشد. این سنگ با اسید کلریدریک رقیق می‌جوشد و با ماده آلزارین قرمز می‌شود (حاوی کلسیت).

طی بررسی‌های میکروسکوپی نیز مشخص گردید این سنگ‌ها از کربنات کلسیم به صورت کلسیت تشکیل شده‌اند که دارای بافت عمدتاً میکرواسپار تا اسپاری و مجوریتی بافتی ساب مجور تا مجور است. اجزا آلومک به صورت قطعات فسیلی و احتمالاً شبه پلت یا اینتراکلاست ارتوکم اسپاری و میکراسپاری قرار گرفته‌اند. نام این سنگ‌ها با توجه به طبقه‌بندی فولک، بایو اسپارایت (بایو میکرواسپارایت تا بایو اسپارایت) در نظر گرفته شده است.

به دلیل محدودیت نمونه‌برداری به منظور انجام آزمایش‌های فیزیکی-مکانیکی، از سنگ‌های این ناحیه اخذ نگردیده است. ولی با توجه به شباهت این سنگ‌ها به سنگ‌های منطقه گدمه و ناحیه شماره چهار منطقه پشت گرمه می‌توان مشخصه‌های فیزیکی-شیمیایی آن را در محدوده سنگ‌های فوق قلمداد نمود.

در ناحیه منطقه پشت گرمه مطالعات درزه نگاری و مکانیک سنگ انجام شد. هدف این مطالعات طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ در این ناحیه بود. در پی این طبقه‌بندی پارامترهای مهندسی توده سنگ قابل تخمین هستند و با استفاده از این پارامترها می‌توان خصوصیات و ویژگی‌های مکانیکی توده سنگ در ناحیه را تعیین نمود. بدین منظور در طول خطوط برداشت مناسب که بیشتر در طول ترانشه‌ها و دیواره‌های طبیعی انتخاب شده بودند پیمایش‌ها و اندازه‌گیری‌های لازم برای مطالعات مکانیک سنگ صحرایی انجام شد. نمونه‌گیری‌های لازم نیز به عمل آمد.

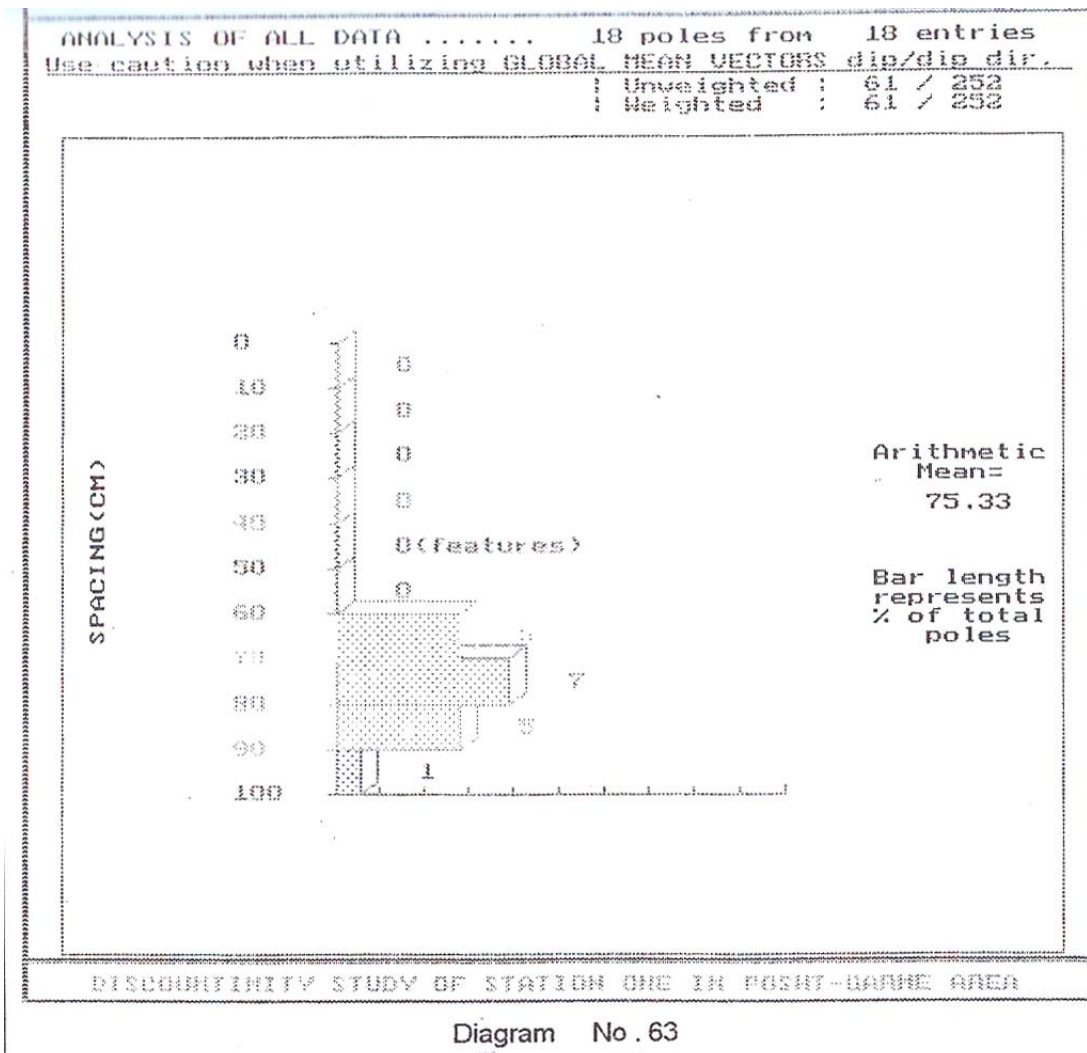
در آزمایشگاه نمونه‌های قطعه سنگی اخذ شده در راستای وضعیت‌شان در محل توجیه شدند و آنگاه در جهت‌های مورد نیاز اقدام به تهیه نمونه‌های سیلندری از آنها شد. نمونه‌های سنگی مورد آزمایشات فیزیکی و مکانیکی لازم قرار گرفتند. نتایج در پیوست گزارش آمده است. با توجه به داده‌های موجود (براساس جدول طبقه‌بندی) ژئومکانیکی توده سنگ به روش RMR طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ انجام شد.

1- مقاومت تک محوری

بر روی نمونه‌هایی اخذ شده از این ناحیه آزمایش مقاومت تک محوری انجام نشده به دلیل مشابهت‌ها و همچنین نظر کارشناسی مقدار این پارامتر را مشابه نمونه‌هایی اخذ شده از ناحیه یک منطقه گدمه در نظر می‌گیریم. این مقادیر برای نمونه در حالت خشک و 1048 kg/cm^2 در حالت اشباع اندازه‌گیری شده است. میزان امتیاز تعلق گرفته به توده سنگ از این بخش $R1=7$ تعیین شد.

2- فاصله داری درزه‌ها

بر اساس تجزیه و تحلیل آماری این پارامتر هیستوگرام ارائه شده در نمودار شماره 63 تهیه شده است. بر اساس این بررسی‌ها بیشترین فاصله‌داری ناپیوستگی‌ها بین 70 تا 80 سانتی‌متر بوده‌اند. کلاً بیش از 96% از درزه‌ها دارای فاصله‌داری بین 60 تا 100 سانتی‌متر بوده‌اند. مقدار میانگین فاصله داری محاسبه شده عدد $75/3$ سانتی‌متر را نشان می‌دهد. به این ترتیب و طبق جدول RMR امتیاز این بخش $R2=15$ تعیین شد.



3- شاخص کیفیت مغزه‌گیری RQD

در مطالعات صحرایی ضمن بررسی فاصله‌داری درزه‌ها، پارامتر λ که تعداد درزه‌ها در یک متر را نشان می‌دهد نیز اندازه‌گیری شد. بر این اساس و بر پایه فرمول Priest در این ناحیه مقدار $RQD=79\%$ به دست می‌آید. در این جا نیز توده سنگ تا حدی کارستی Karstic است. به نحوی که می‌تواند تا حد 10% میزان RQD را کاهش دهد. بنابراین می‌توان برای توده سنگ از این قسمت $R3=13$ خواهد بود.

4- وضعیت ناپیوستگی‌ها

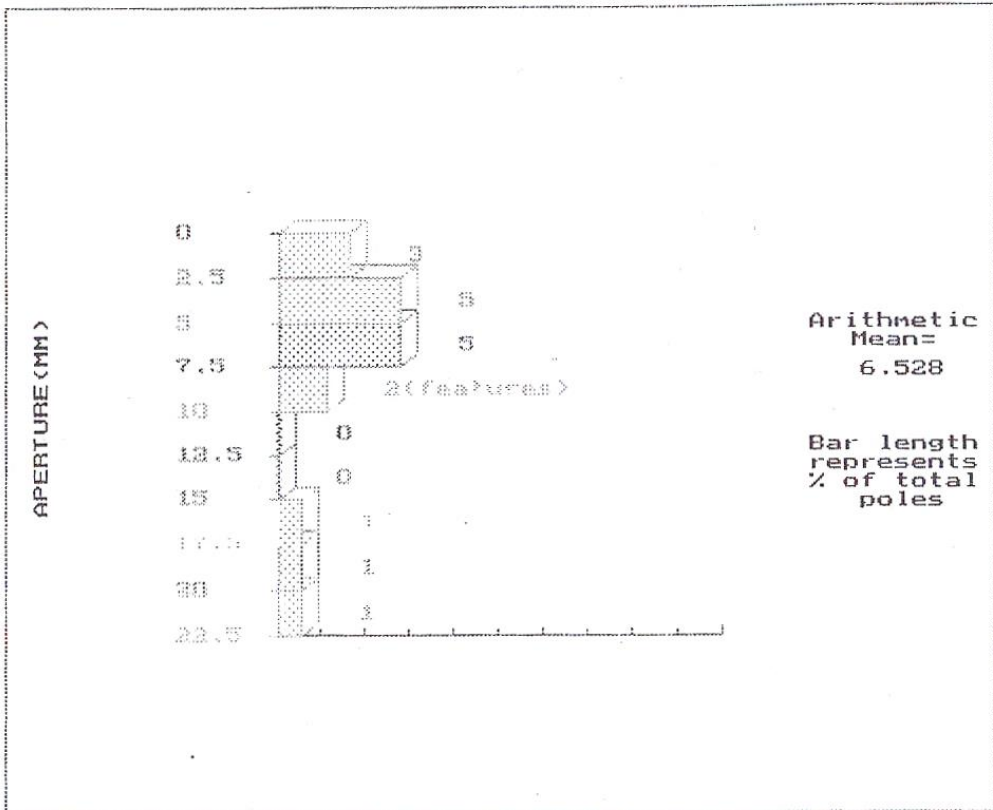
نمودار شماره 64 توزیع آماری مقادیر بازشدگی درزه‌ها را در این ناحیه به صورت هیستوگرام نشان می‌دهد. مقدار متوسط بازشدگی 6/5 میلی‌متر محاسبه شده است. حدود 70% درزه‌ها دارای بازشدگی بین صفر تا 7/5 میلی‌متر بوده‌اند. در ناحیه مورد مطالعه درزه‌ها دارای تداوم خیلی بالا Very high persistence بوده‌اند.

در نمودار شماره 65 توزیع آماری نوع پر شدگی درزه‌ها را شاهد هستیم. حدود 42% از درزه‌ها دارای پرشدگی از نوع کلسیتی هستند. 83% از درزه‌ها فاقد پرشدگی بودند. 12% پرشدگی از نوع پودر گسل gauge داشته‌اند. مابقی درزه‌ها دارای پرشدگی اکسید آهن بودند. بررسی نوع سطح درزه‌ها نشان داد که بیشتر درزه‌ها دارای سطوح زبر Rough از رده صفحه‌ای Planar و موج‌دار Undulating بوده‌اند. این امر بخوبی در نمودار شماره 66 مشهود است. از کل ناپیوستگی‌های اندازه‌گیری شده 83% درزه و 17% از نوع گسل بوده‌اند. نمودار 67 این فراوانی را نشان می‌دهد. با توجه به جمیع موارد بالا امتیاز این بخش $R4=20$ برآورد می‌شود.

5- وضعیت آب زیرزمینی

در محل برداشت درزه‌ها با توجه به نظر کارشناسی و نحوه قرارگیری شکاف‌ها و وضعیت کلی منطقه وضعیت آب زیرزمینی در توده سنگ از رده مرطوب Damp تشخیص داده شده است. بنابراین امتیاز این قسمت $R5=10$ خواهد بود.

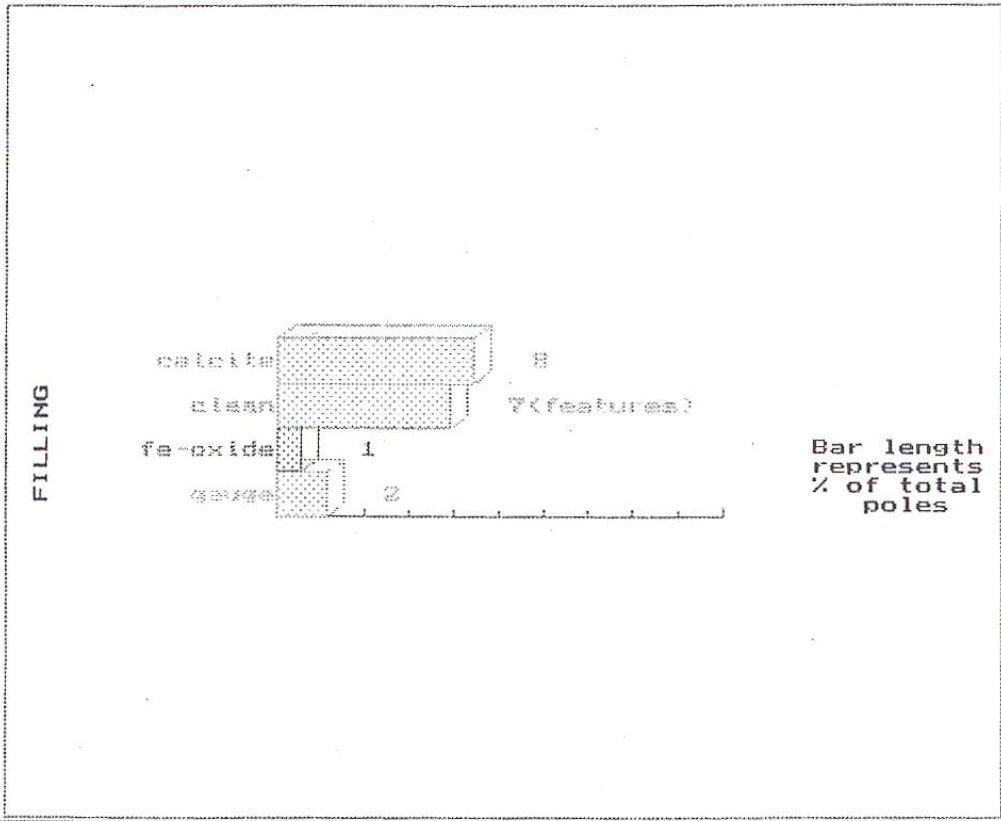
ANALYSIS OF ALL DATA 18 poles from 18 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 61 / 252
 : Weighted : 61 / 252



DISCONTINUITY STUDY OF STATION ONE IN POSIT-GARNE AREA

Diagram No.64

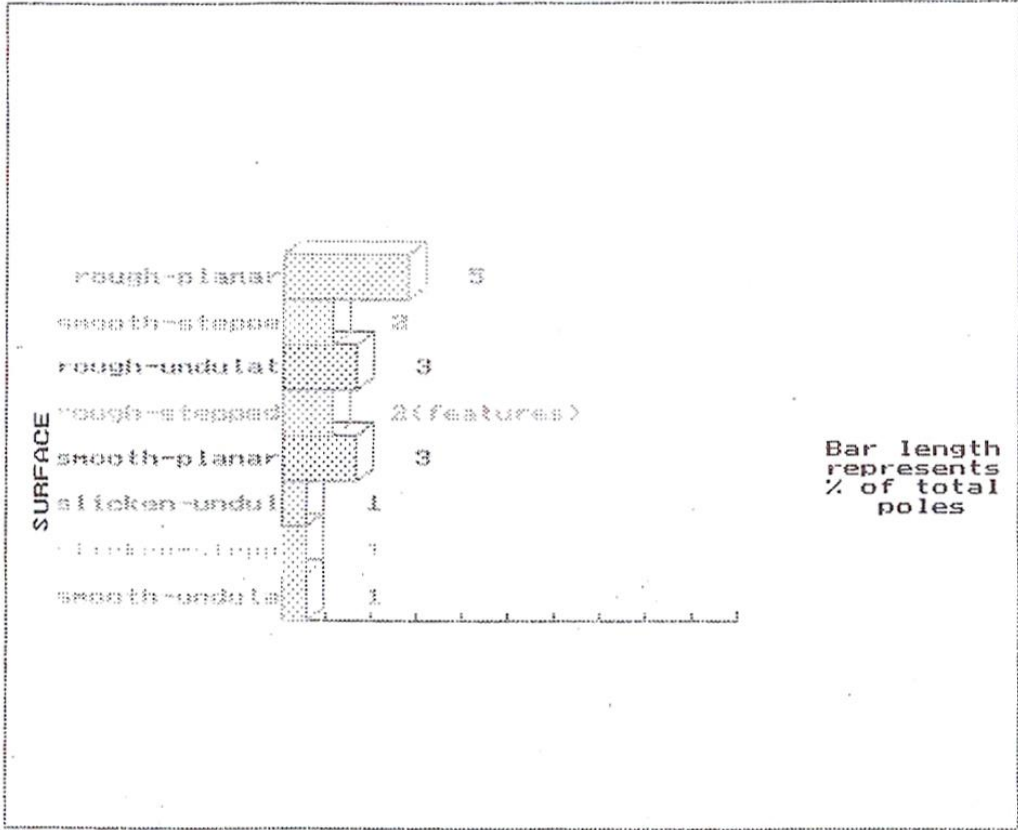
ANALYSIS OF ALL DATA 18 poles from 18 entries
Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
: Unweighted : 61 / 252
: Weighted : 61 / 252



DISCONTINUITY STUDY OF STATION ONE IN POSHT-GARHE AREA

Diagram No. 65

ANALYSIS OF ALL DATA 18 poles from 18 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 61 / 252
 : Weighted : 61 / 252



DISCONTINUITY STUDY OF STATION ONE IN PUCHI-DADNE AREA

Diagram No. 66

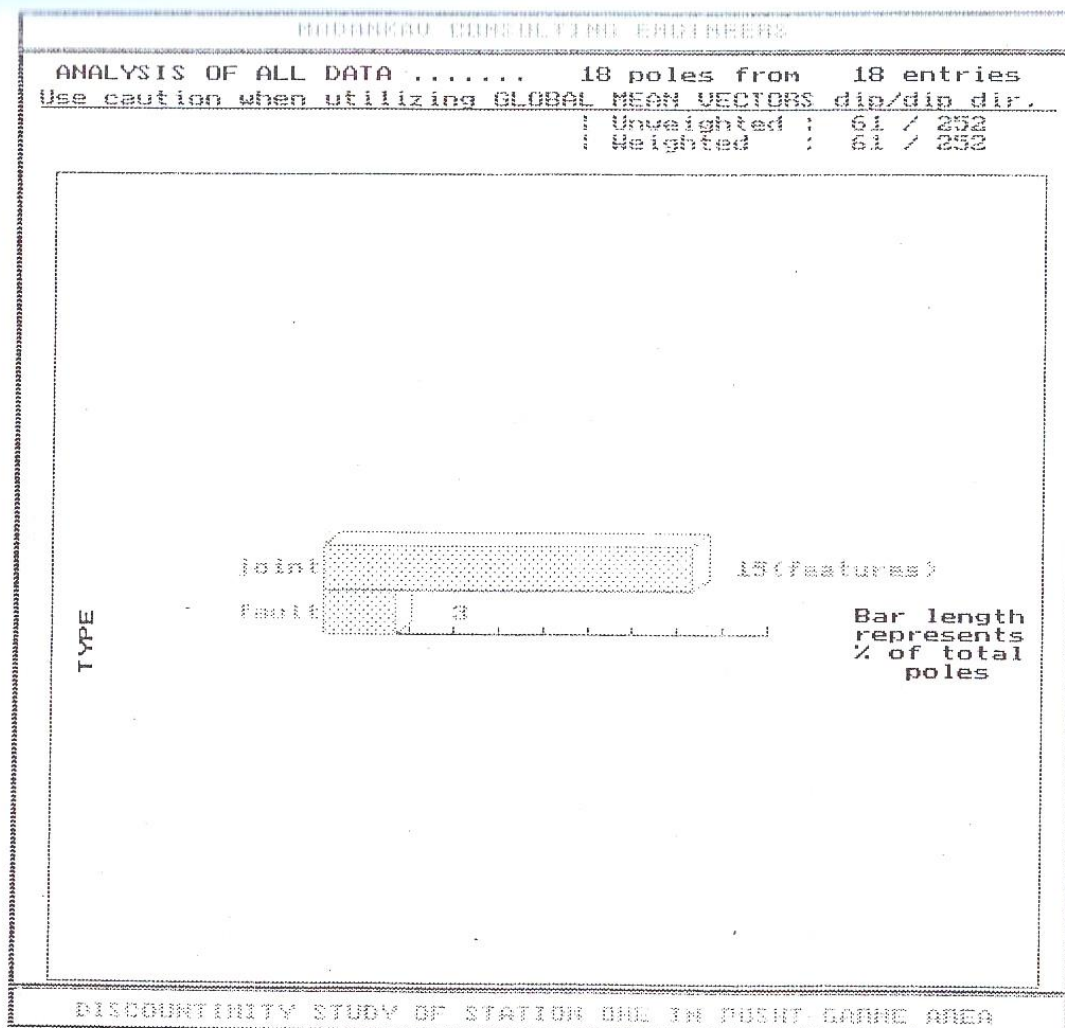


Diagram No.67

6- جهت و مقدار شیب درزه‌ها

این پارامتر بخصوص در مطالعات پایداری شیب از مهمترین عوامل کنترل کننده نمره‌بندی نهایی RMR می‌باشد. نمودارهای شماره 68 و 69 توزیع آماری جهت شیب‌ها و مقادیر شیب اندازه‌گیری

شده در ناحیه را نشان می‌دهد. براساس این هیستوگرام‌ها میانگین مقادیر شیب 66/3 درجه محاسبه شده است. بیشترین توزیع بین اعداد 56 درجه تا 84 درجه و 72 درجه تا 80 درجه به چشم می‌خورد. براساس داده‌های اندازه‌گیری شده در مطالعات صحرایی نمودار پراکندگی قطب‌ها ترسیم شد که در نمودار شماره 70 ارائه شده است. نمودار خطوط تراز Countour plot و صفحات اصلی ناپیوستگی و دامنه در نمودار شماره 71 نشان داده شده است.

با در نظر گرفتن کلیه موارد بالا و همچنین شیب و امتداد شیب حقیقی دامنه و شیب و امتداد لایه‌بندی این ناحیه از رده متوسط و مناسب Fair ارزیابی می‌شود. (با 25 امتیاز منفی).

با این تفصیل نمره‌بندی نهایی طبقه‌بندی RMR برای این توده سنگ $Rm=40$ خواهد بود که این نمره توده سنگ را در رده IV به مفهوم سنگ ضعیف Poor Rock قرار خواهد داد. پارامترهای مهندسی این توده سنگ به شرح زیر قابل تخمین است :

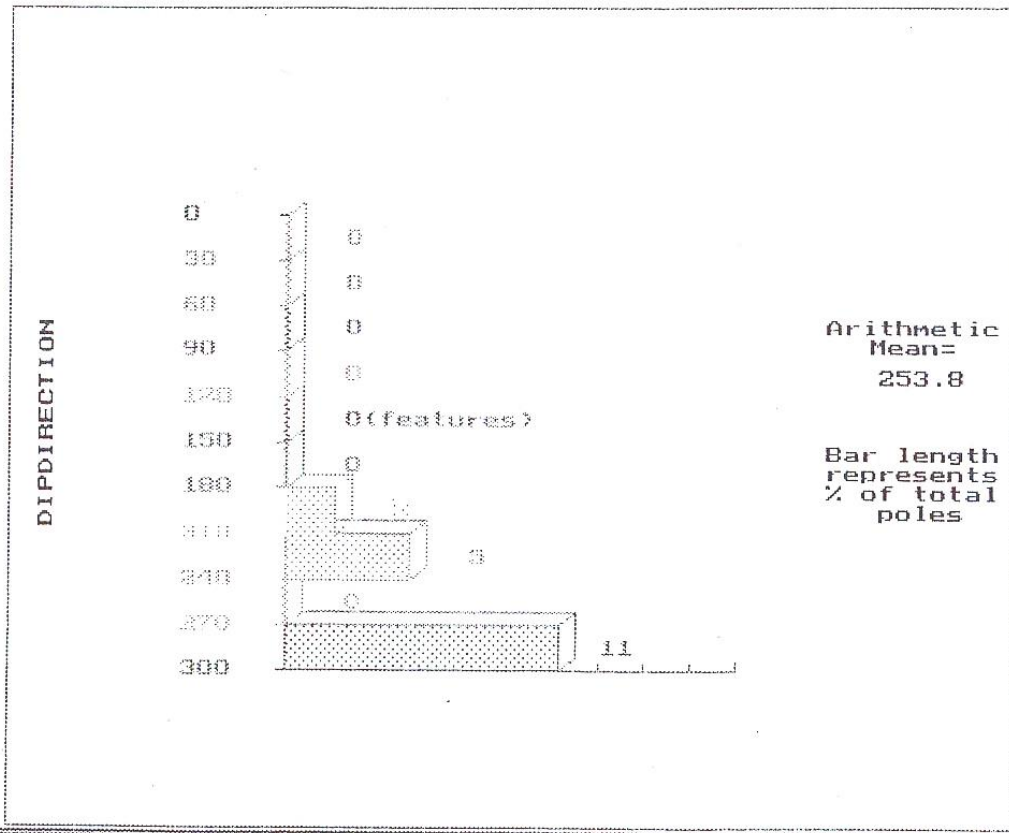
$$C = 1.8 \text{ kg/cm}^2$$

$$\phi = 24^\circ \text{ Degrees}$$

مسلماً بلوک‌دهی توده سنگ برای انجام عملیات بهره‌برداری و استخراجی حائز کمال اهمیت است. بلوک‌دهی توده سنگ تحت تأثیر فاصله‌داری و خصوصیات درزه‌ها و ناپیوستگی‌ها می‌باشد. هر بلوک برداشت شده از سینه کار معدن دارای سه بعد است. با توجه به مشخصات محدوده مطالعاتی و در نظر گرفتن جمیع شرایط به نظر می‌رسد که بعد طول بلوک‌ها که توسط پارامتر طولی و تداوم درزه‌های اصلی کنترل می‌شود بین 75 سانتی‌متر تا یک متر متغیر باشد. بعد عرض بلوک‌های حاصل بیشترین 40 سانتی‌متر تا 60 سانتی‌متر در تغییر است. ضخامت بلوک‌های ایجاد شده بین 50 تا 75 سانتی‌متر متغیر است. این بعد بیشتر توسط Bedding و Lamination کنترل می‌شود.

یقیناً کل حجم توده سنگ ناحیه یک منطقه پشت گرمه خاصیت ایجاد بلوک ندارد و درصدی از آن به هنگام انجام عملیات معدنکاری به صورت قطعات غیرقابل استفاده در خواهد آمد. با توجه به بررسی‌های صحرایی انجام شده و نتایج حاصل از مطالعات و همچنین نظر کارشناسی درصد بلوک‌دهی توده سنگ حدود 75% تخمین زده می‌شود.

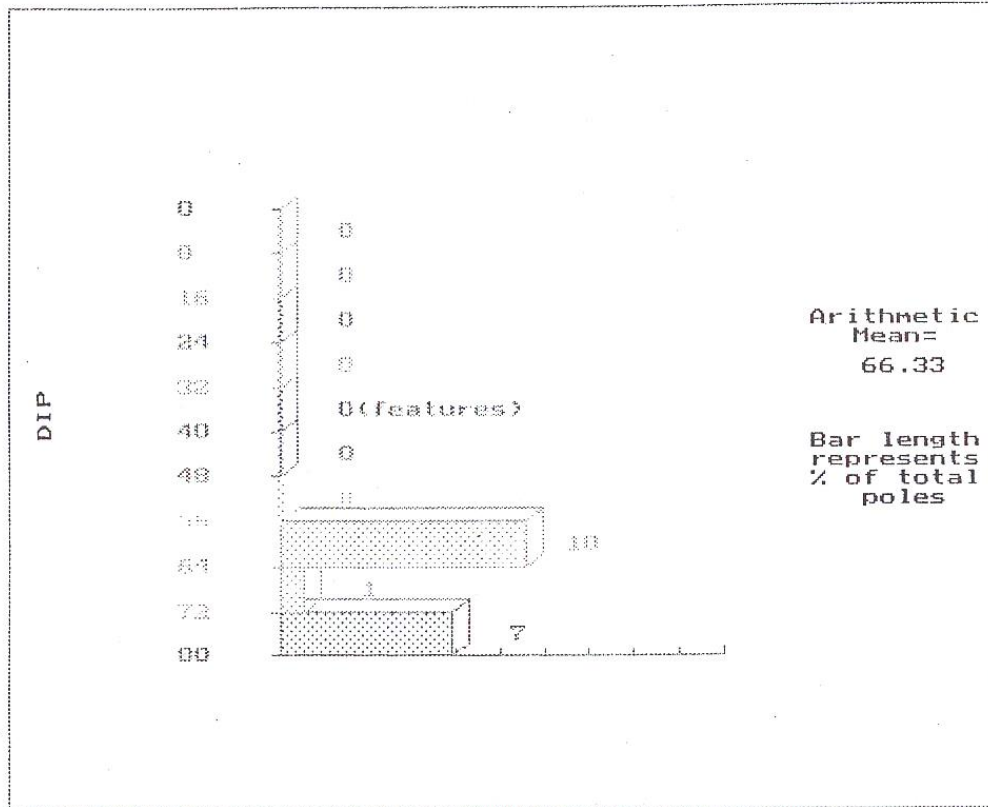
ANALYSIS OF ALL DATA 18 poles from 18 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 Unweighted : 61 / 252
 Weighted : 61 / 252



DISCONTINUITY STUDY OF STATION ONE IN POSHT-DARRE AREA

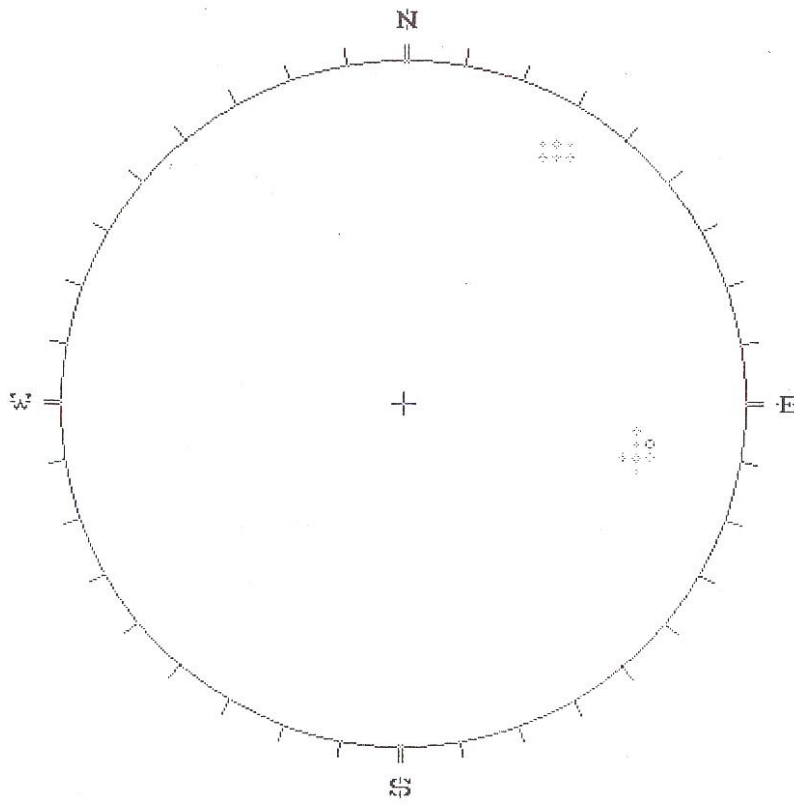
Diagram No. 68

ANALYSIS OF ALL DATA 18 poles from 18 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 61 / 252
 : Weighted : 61 / 252



DISCONTINUITY STUDY OF STATION ONE IN POSIT-CARNE AREA

Diagram No. 69



NUM. OF POLES

- 1 pole
- ◊ 2 poles
- 3 poles

EQUAL AREA

LWR. HEMISPHERE

18 POLES

18 ENTRIES

DISCONTINUITY STUDY OF STATION ONE IN ROSHI-LAWRE AREA

Diagram No. 70

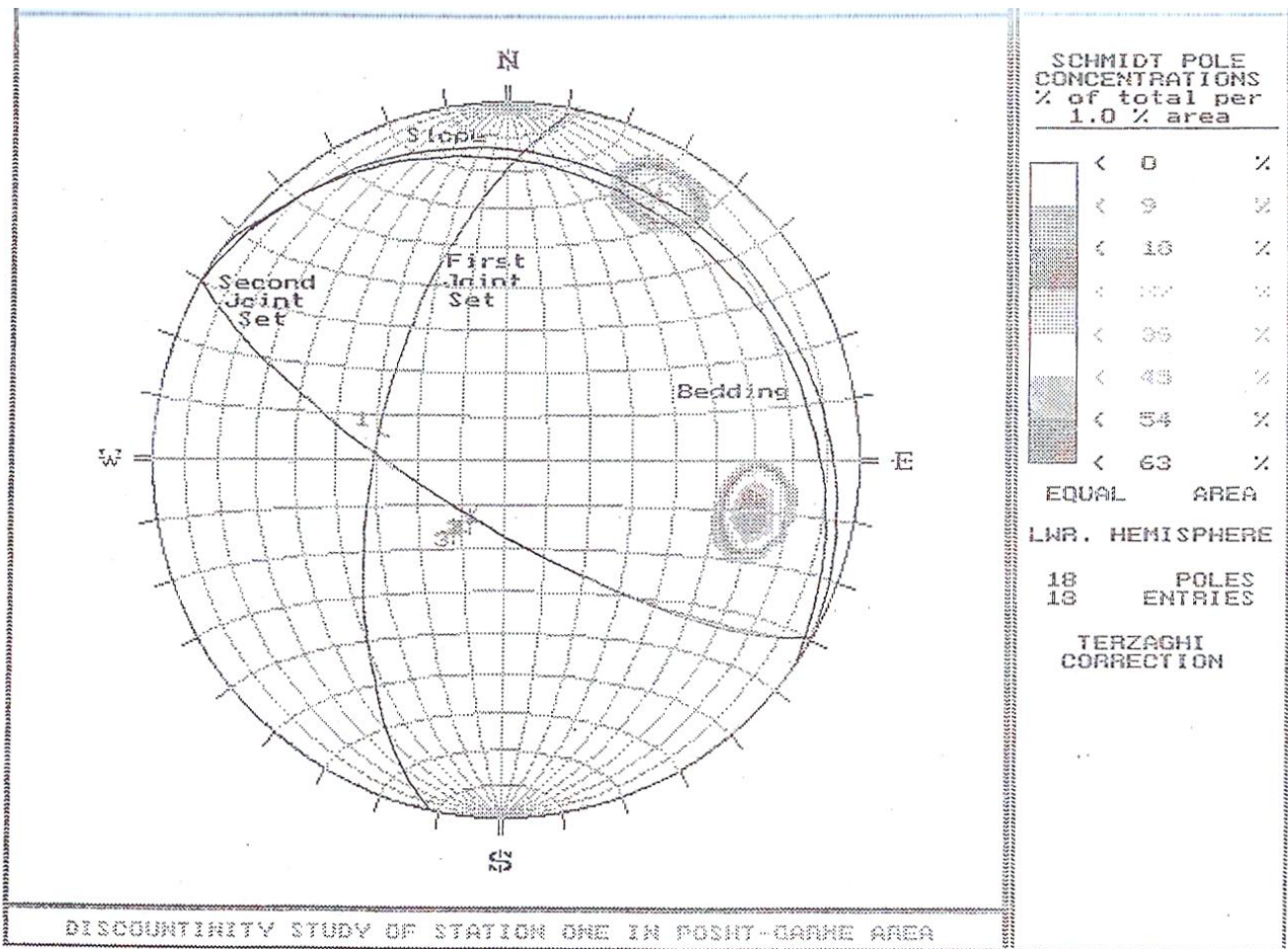


Diagram No. 71

به منظور رسیدن به سطح و تراز از سنگ که مناسب ایجاد پله و سینه کار باشد باید مقادیری سنگ و خاک جابجا شود. این مقدار به عنوان باطله معرفی شده و طبق نظر کارشناسی مبتنی بر مطالعات انجام شده حدود 10% حجم توده سنگ، برآورد می‌گردد. عکس شماره 78 توده سنگ موجود در ناحیه یک پشت گرمه را نشان می‌دهد.

قبل از رسین به مرحله بهره‌برداری احتمالی ناحیه باید از نظر چگونگی پایداری شیب نیز بررسی گردد. در این ناحیه براساس نمودار خطوط تراز مربوطه، دو دسته درزه به عنوان مهمترین ناپیوستگی‌ها وجود دارند. دسته درزه اول دارای جهت شیب 282 درجه و مقدار شیب 60 می‌باشد. دومین دسته درزه سوی شیب 210 درجه و مقدار شیب 75 درجه دارد. سومین ناپیوستگی ناشی از وجود لایه‌بندی است که جهت شیب حقیقی آن 35 درجه و مقدار شیبش 20 درجه می‌باشد. جهت شیب دامنه هم 30 درجه و مقدار شیب دامنه 16 درجه اندازه‌گیری شده است.

First Joint set and Fault (Dip/Dip direction): 60°/282°

Second Joint set and Fault (Dip/Dip direction): 75°/210°

Bedding (Dip/Dip direction): 20°/35°

Slope (Dip/Dip direction): 16°/30°

با توجه به نمودار خطوط تراز ارائه شده خطوط حاصل از تقاطع این سه صفحه ناپیوستگی مشخص شده است :

Line of intersection between 1 and 2 (Trend\Plunge): 271°/60°

Line of intersection between 1 and bedding (Trend\Plunge): 1°/17°

Line of intersection between 2 and bedding (Trend\Plunge): 120°/2°

اینک با توجه به شرایط ایجاد لغزش که در مقدمه این بخش بدان اشاره شد، موارد زیر قابل ذکر است :

- مقدار شیب هر دو دسته درزه از مقدار شیب دامنه بیشتر است. جهت شیب هر دو دسته درزه هم با جهت شیب دامنه اختلاف بسیار دارند. بنابراین امکان لغزش صفحه‌ای ناشی از این دو دسته درزه منفی می‌باشد.
- جهت شیب لایه‌بندی و دامنه تقریباً هم سو است و حدود 5 درجه با یکدیگر اختلاف دارند. اگر چه مقدار شیب لایه‌بندی بیشتر از شیب دامنه است و این امر موجب پایداری دامنه شده است ولی اختلاف اندک مقدار شیب یعنی 4 درجه این دامنه را در یک حالت تعادل حادی قرار داده است.



عکس شماره 78 : ناحیه شماره 1 پشت گرمه، بلوک‌های ایجاد شده در اثر عملکرد درزه و شکاف و همچنین لایه‌بندی

- خط حاصل از تقاطع دو دسته درزه یک و دو دارای شیبی بیش از شیب دامنه است و اختلاف جهت زیادی نیز با آن دارد. بنابراین امکان لغزش گوه‌ای ناشی از این خط تقاطع وجود ندارد. شیب خط تقاطع دسته درزه اول و لایه‌بندی در حد شیب دامنه است و شیب خط تقاطع دسته درزه دوم و لایه‌بندی کمتر از شیب دامنه است که آنها را مستعد برای لغزش گوه‌ای می‌نماید. ولی نکته مهم این است که سویی این خطوط تقاطع هر دو بیش از $20^{\circ}+$ با سویی شیب حقیقی دامنه اختلاف دارند. به همین دلیل وقوع ناپایداری شیبی از نوع گوه‌ای Wedge failure محتمل نیست.

- براساس طبقه‌بندی مهندسی انجام شده ضریب اصطکاک توده سنگ 24 درجه برآورد شده است. راستای جهت شیب هر دو دسته درزه با جهت شیب دامنه اختلاف فراوان دارد. شرط ایجاد ناپایداری شیبی نیز به صورت زیر قابل بررسی است :

$$(90 - \psi_f) + \phi_j < \psi_p$$

$$(90 - 16) + 24 < 75^\circ$$

بنابراین مشاهده می‌شود که شرایط ایجاد واژگونی مهیا نمی‌باشد.

در نهایت می‌توان نتیجه گرفت که در شرایط طبیعی فعلی، دامنه موجود در ناحیه یک منطقه پشت گرمه پایدار است. باید توجه داشت در صورت شروع عملیات معدنکاری شرایط جدیدی پیش خواهد آمد که محتاج بررسی بیشتر است. به خصوص باید توجه داشت که در هنگام انجام عملیات معدنکاری نباید با افزون به شیب دامنه به گونه‌ای عمل کرد که تعادل حادی مورد اشاره بین شیب دامنه و شیب لایه‌بندی از بین برود.

به هر حال در صورت مسجل شدن عملیات معدنکاری در این ناحیه مطالعات مکانیک سنگ و پایداری شیب به همراه طراحی پله و سینه کار ضروری خواهد بود.

ذخیره زمین‌شناسی (احتمالی) توده معدنی ناحیه شماره یک منطقه پشت گرمه با توجه به برداشت صحرایی و مشخصه‌های فیزیکی سنگ‌های این ناحیه به صورت ذیل تعیین می‌گردد :

$$L = 300(m) = \text{گسترش طولی توده معدنی (برداشت صحرایی)}$$

$$W = 150(m) = \text{گسترش عرضی توده معدنی (برداشت صحرایی)}$$

$$\alpha = 16^\circ = (\text{Deg.}) = \text{شیب توپوگرافی ناحیه (برداشت صحرایی)}$$

$$70\% = \text{درصد کوپدهی (برداشت صحرایی و پردازش اطلاعات)}$$

$$10\% = \text{درصد باطله (برداشت صحرایی)}$$

$$2.75 (\text{Ton}/\text{m}^3) = \text{وزن مخصوص ظاهری توده معدنی (آزمایشگاه)}$$

$$H (m) = \text{عمق توده معدنی (محاسباتی- احتمالی)}$$

$$S (m^2) = \text{سطح مقطع توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$V (m^3) = \text{حجم توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$M (\text{Ton}) = \text{جرم توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$H = w \times \text{tg}\alpha = 150 \times \text{tg}16^\circ = 43 \text{ m.}$$

$$S = H \times w/2 = 43 \times 150/2 = 3225 \text{ m}^2$$

$$V = S \times L = 3225 \times 300 = 967500 \text{ m}^3$$

$$M = V \times G = 967500 \times 2.7 = 2612250 \text{ Ton}$$

بهرده‌هی با توجه به میزان درصد کوپ‌دهی و باطله تعیین می‌گردد.
 $M \times 0.6 = 2612250 \times 0.6 = 1567350 \text{ Ton}$ = ذخیره احتمالی توده معدنی ضریب

د) محدوده کلاته

همانطوری که قبلاً گفته شد، در محدوده کلاته سنگ‌های آهکی مربوط به سازند تله زنگ با سن پالئوسن بالایی رخنمون دارند. در این محدوده یک ناحیه جهت بهره‌برداری سنگ نما مستعد تشخیص داده شده است. از این ناحیه نمونه شماره KR-6 جهت مطالعات پتروگرافی برداشت شده است و به این لحاظ تحت عنوان ناحیه شماره 6 معرفی گردیده است.

ناحیه شماره 6 در غرب منطقه کلاته و در یال غربی دره اصلی منطقه قرار گرفته است. جهت دسترسی به سنگ‌های این ناحیه نیاز به احداث جاده (در حدود 1/5 کیلومتر) در ادامه جاده روستای کلاته می‌باشیم. این ناحیه بر روی نقشه زمین‌شناسی که به پیوست گزارش آمده، مشخص شده است.

همانطوری که در بخش بررسی پتروگرافی سنگ‌های محدوده کلاته اشاره شد، سنگ‌های آهکی ناحیه شماره 6 این محدوده از لحاظ ماکروسکوپی به رنگ خاکستری-کرم، سخت و متراکم شکننده دارای آثار فسیلی بوده و در رگه و رگچه‌های آن، اکسید آهن پر شده است. این نمونه با اسید کلریدریک رقیق می‌جوشد و با ماده آلزارین قرمز می‌شود (حاوی کلسیت).

طی بررسی‌های میکروسکوپی نیز مشخص گردید این سنگ‌ها از کربنات کلسیم به صورت کلسیت تشکیل شده‌اند که دارای بافت میکروکریستالین و مچوریتی بافتی ایمچور تا ساب مچور است. اجزا آلوکم به صورت آثار فسیلی در بخش ارتوکم ریز بلور قرار گرفته‌اند. نام این سنگ‌ها با توجه به طبقه‌بندی فولک اسپارایت در نظر گرفته شده است.

با عنایت به آزمایش‌های فیزیکی- مکانیکی انجام یافته بر روی بلوک‌های اخذ شده از رخنمون‌های سنگی ناحیه 6 منطقه کلاته که نتایج کلی آن به پیوست گزارش آمده است. مشخصه‌های فیزیکی و مکانیکی سنگ‌های آهکی این ناحیه بشرح زیر می‌باشند :

KB-1	شماره نمونه
2.686 gr/cm ³	وزن مخصوص حقیقی نمونه در حالت خشک
2.695 gr/cm ³ (SSD)	وزن مخصوص حقیقی نمونه در حالت اشباع و سطح خشک شده
2.71 gr/cm ³	وزن مخصوص ظاهری نمونه
0.31%	درصد جذب آب نمونه
0.9%	درصد تخلخل نمونه
457 kg/cm ²	مقاومت فشاری نمونه در حالت خشک
436 kg/cm ²	مقاومت فشاری در حالت اشباع

114250 kg/cm ²	مدول الاستیسیته نمونه (مدول یانگ) در حالت خشک
67076 kg/cm ²	مدول الاستیسیته نمونه (مدول یانگ) در حالت اشباع
0.39	نسبت پواسون در حالت خشک
29.3%	درصد افت سایش (لوس آنجلس)
0.21%	درصد افت در مقابل محلول‌های شیمیایی (سولفات سدیم)، ساندنس

با مقایسه پارامترهای فیزیکی- مکانیکی نمونه فوق و استاندارد فیزیکی- مکانیکی مطلوب جهت سنگ‌های آهکی از نوع مرمیت طبق ASTM (C568-89) که قبلاً ذکر گردیده می‌توان چنین نتیجه‌گیری نمود :

- با توجه به چگالی نمونه اخذ شده از ناحیه شش کلاته ($2/686 \text{ gr/cm}^3$) این سنگ‌ها در گروه سنگ‌های آهکی با چگالی زیاد رده‌بندی می‌شوند.
- استاندارد مطلوب سنگ‌های آهکی از نوع مرمیت با چگالی زیاد در خصوص میزان ضریبی جذب آب (وزنی)، حداکثر 3 درصد بوده و این پارامتر برای نمونه اخذ شده از ناحیه 6 محدوده کلاته 0/31 درصد تعیین گردیده که از حد مجاز استاندارد مطلوب‌تر است.
- استاندارد مطلوب سنگ‌های در مورد وزن مخصوص نمونه، حداقل $2/56 \text{ g/cm}^3$ ارائه گردیده است. میزان این پارامتر برای نمونه اخذ شده از این ناحیه $2/686$ گرم بر سانتی‌متر مکعب تعیین شده که از حد استاندارد مطلوب‌تر است.
- استاندارد مطلوب سنگ‌های آهکی از نوع مرمیت با چگالی زیاد در خصوص تنش فشاری، حداقل برابر 55 MPa مگا پاسکال معادل 651 kg/cm^2 کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع بوده و این پارامتر برای نمونه اخذ شده از ناحیه شماره 6 محدوده کلاته حداقل 436 kg/cm^2 کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع (در حالت اشباع) تعیین گردیده که از حد استاندارد مقدراری کمتر می‌باشد.
- تجربه نشان داده است که میزان تنش کششی سنگ‌ها 0/1 تا 0/125 تنش فشاری آنهاست لذا تنش کششی نمونه ناحیه شماره 6 کلاته حداقل برابر $43/6 \text{ kg/cm}^2$ کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع می‌باشد. لذا این میزان از حد استاندارد (6/9 MPa مگا پاسکال معادل $70/4 \text{ kg/cm}^2$ کیلوگرم بر سانتی‌متر مربع) کمتر می‌باشد.
- درصد افت در مقابل محلول‌های شیمیایی (ساندنس) نمونه اخذ شده از ناحیه فوق، خیلی کم بوده (0/21 درصد) و در حد مطلوب بوده و درصد افت سایش (لوس آنجلس) این نمونه تقریباً در حد متوسط می‌باشد.

با عنایت به نتایج آزمایش‌های فیزیکی- مکانیکی ارائه شده در بالا می‌توان چنین گفت که مشخصه‌های مکانیکی سنگ‌های ناحیه شماره 6 کلاته (تنش فشاری- کششی) از حد مجاز استاندارد مقداری کمتر می‌باشند.

با توجه به آزمایش‌های شیمیایی انجام یافته بر روی نمونه‌های اخذ شده از رخنمون‌های سنگی ناحیه 6 کلاته که نتایج کلی آن به پیوست گزارش آمده است. مشخصه‌های شیمیایی نمونه مربوط به این ناحیه به شرح زیر می‌باشند:

$SiO_2 = \%0.29$, $Al_2O_3 = \%0.25$, $Fe_2O_3 = \%0.86$, $CaO = \%53.45$, $MgO = \%0.56$,
 $K_2O = \%0.34$, $Na_2O = \%1.17$, $TiO_2 = \%0.37$, $L.O.I = \%42.00$

با در نظر گرفتن نتایج آزمایش‌های شیمیایی ارائه شده در بالا می‌توان چنین نتیجه‌گیری کرد که نمونه اخذ شده از ناحیه 6 محدوده کلاته در شرایط نسبتاً مناسب از لحاظ مشخصه‌های شیمیایی می‌باشد. در این ناحیه مطالعات درزه‌نگاری و مکانیک سنگ نیز انجام پذیرفت. براساس این مطالعات و داده‌های صحرائی به دست آمده و پردازش آنها طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ انجام شد. بدین منظور در این مرحله در محدوده مطالعاتی و در هر یک از بلوک‌های ساختاری و با توجه به رخنمون‌های موجود خطوط برداشت Scan Line مناسب انتخاب شد. با پیمایش در طول این خطوط به وسیله کمپاس عملیات برداشت درزه انجام شد. کلیه اطلاعات و ویژگی‌های درزه‌ها مورد بررسی قرار گرفت. نمونه‌گیری‌های مورد لزوم نیز انجام پذیرفت.

در آزمایشگاه پس از توجیه نمونه‌های قطعه سنگی اخذ شده در راستای وضعیت قرارگیری‌شان در محدوده مطالعاتی، اقدام به تهیه نمونه سیلندری از آنها شد. نمونه‌های سیلندری تهیه شده مورد آزمایش تعیین مقاومت تک محوری تعیین مدول الاستیسیته و پواسون و سنجش سایر خواص فیزیکی و مکانیکی قرار گرفتند. نتایج در پیوست گزارش منعکس است.

با توجه به داده‌های موجود و براساس طبقه‌بندی ژئومکانیکی توده سنگ به روش RMR طبقه‌بندی مهندسی توده سنگ مشخص گردید.

1- مقاومت تک محوری

مقدار این پارامتر دو نمونه سنگ اخذ شده از این ناحیه 457 kg/cm^2 در حالت خشک و 436 kg/cm^2 در حالت اشباع اندازه‌گیری شده است. مقدار امتیاز تعلق گرفته از این بخش به توده سنگ، $R1=4$ تعیین گردید.

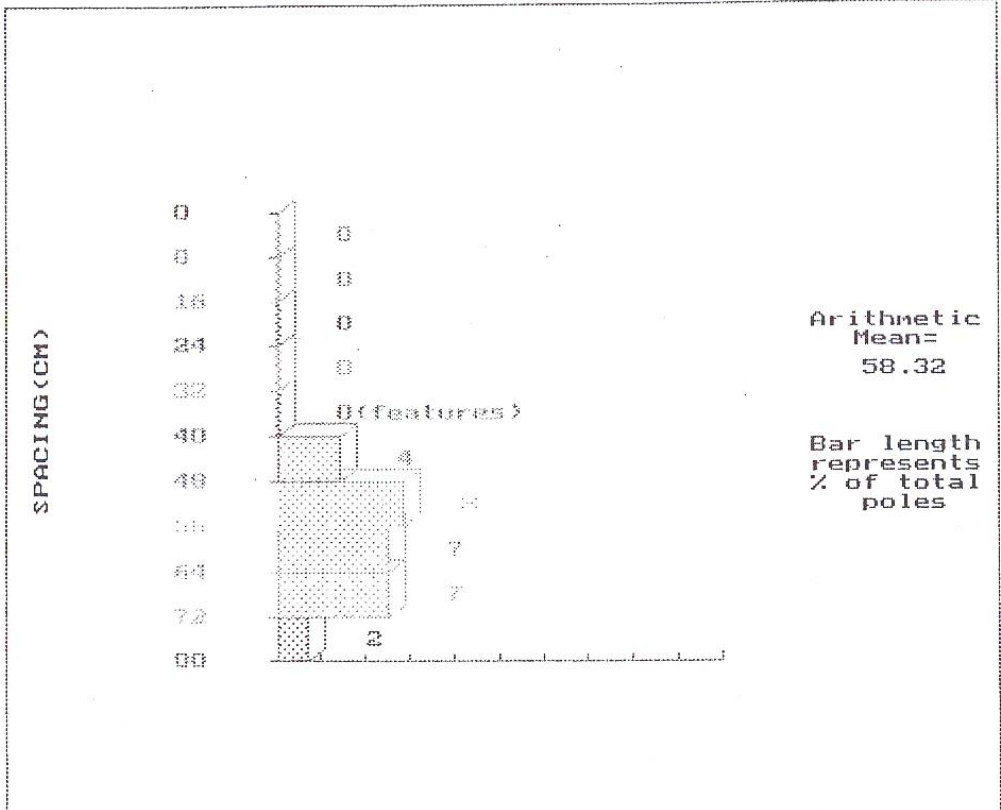
2- فاصله‌داری درزه‌ها

بر اساس تجزیه و تحلیل آماری مقادیر اندازه‌گیری شده این پارامتر، نمودار شماره 72 ترسیم شده است. این نمودار نشان می‌دهد که مقدار میانگین فاصله‌داری درزه‌ها در این ناحیه 58/3 سانتی‌متر است. بیشترین توزیع فاصله‌داری بین 48 تا 72 سانتی‌متر و به میزان 84% کل مقادیر اندازه‌گیری شده می‌باشد. به این ترتیب طبق جدول RMR امتیاز این بخش $R2=10$ تعیین شد.

3- شاخص کیفیت مغزه‌گیری RQD

در هنگام انجام برداشت‌های صحرایی پارامتر λ که تعداد درزه‌ها در یک متر است را نشان می‌دهد نیز اندازه‌گیری شد. بر این اساس و بر پایه فرمول Priest در این ناحیه $RQD=75\%$ برآورد می‌شود. به علت عملکرد درزه‌های فراوان و وجود چهار دسته درزه در این توده سنگ و همچنین وجود حفرات کارستی نسبتاً زیاد در سنگ‌های این ناحیه کاهش در حد 20% در میزان RQD این ناحیه معقول به نظر می‌رسد. بنابراین در این ناحیه $RQD=60\%$ تخمین زده می‌شود. میزان امتیاز حاصل از این بخش $R3=13$ می‌باشد.

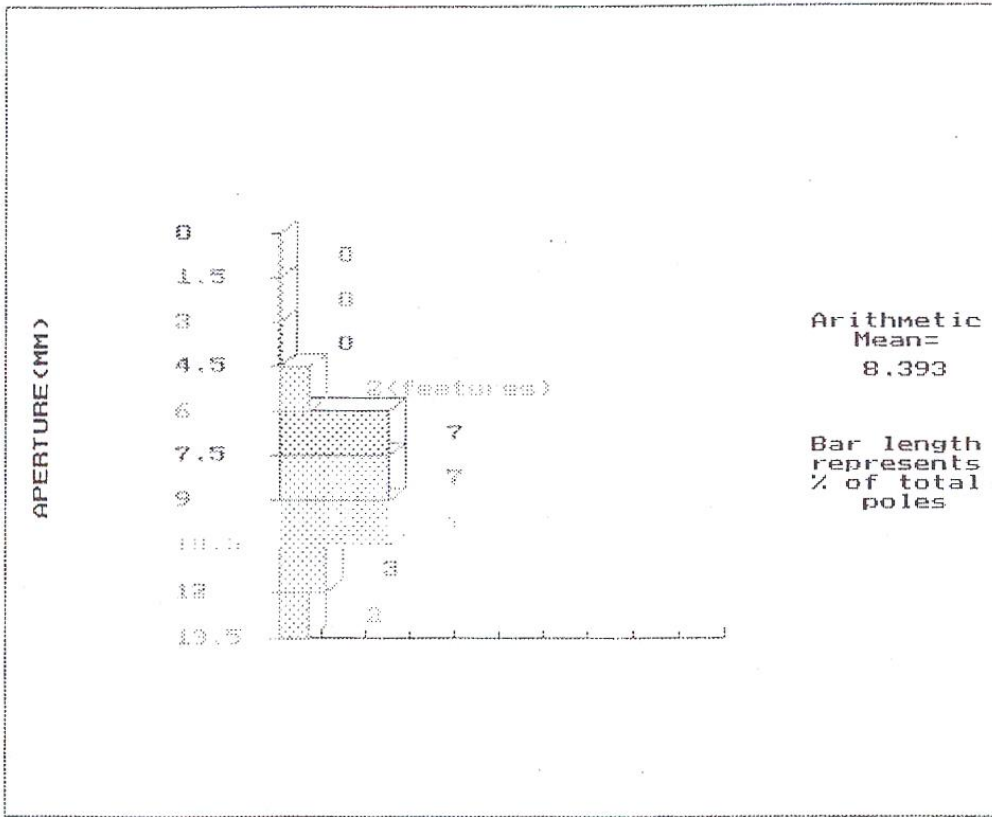
ANALYSIS OF ALL DATA 28 poles from 28 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 54 / 051
 : Weighted : 54 / 051



DISCONTINUITY STUDY OF STATION SIX IN KALATEH AREA

Diagram No. 72

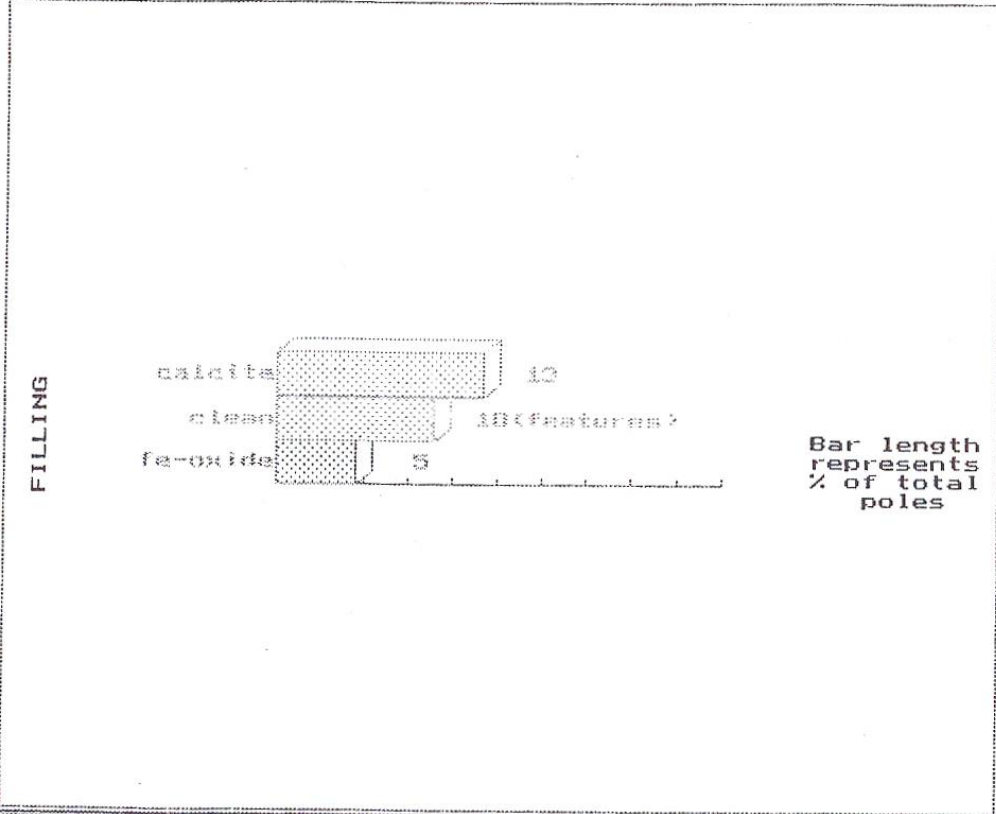
ANALYSIS OF ALL DATA 28 poles from 28 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 54 / 051
 : Weighted : 54 / 051



DISCONTINUITY STUDY OF STATION SIX IN KALATEN AREA

Diagram No. 73

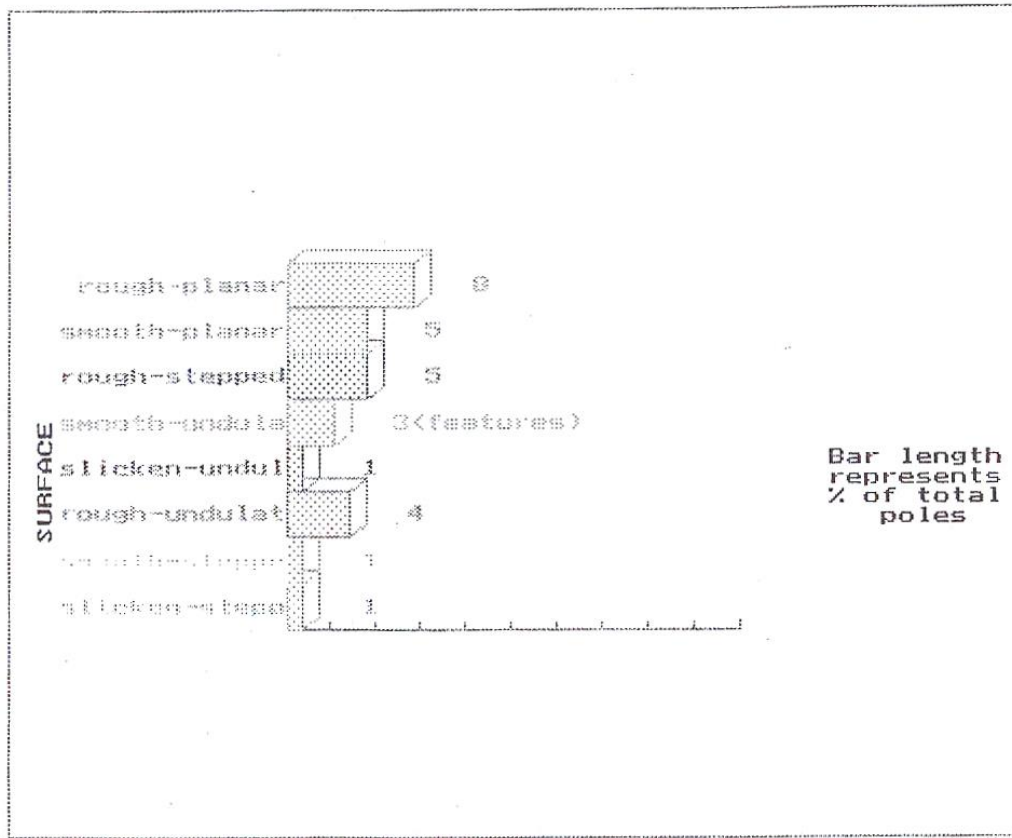
ANALYSIS OF ALL DATA 28 poles from 28 entries
Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
: Unweighted : 54 / 051
: Weighted : 54 / 051



DISCONTINUITY STUDY OF STATION 310 IN KALATEN AREA

Diagram No. 74

ANALYSIS OF ALL DATA 28 poles from 28 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 54 / 051
 : Weighted : 54 / 051



DISCONTINUITY STUDY OF STATION SIX IN KALATEDI AREA

Diagram No. 75

نمودار شماره 73 توزیع آماری بازشدگی درزه‌ها Aperture را نشان می‌دهد. مقدار میانگین این پارامتر 8/39 میلیمتر است. حدود 73% درزه‌های مورد بررسی بازشدگی بین 4/5 تا 10/5 میلی‌متر داشته‌اند. در این ناحیه درزه‌ها دارای تداوم در رده خیلی بالا بوده‌اند.

نمودار 74 توزیع آماری فراوانی انواع پرشدگی درزه‌ها را نشان می‌دهد. حدود 48% از درزه‌ها دارای پرشدگی از نوع کلسیتی هستند. 35% از درزه‌ها فاقد پرشدگی می‌باشند. بقیه درزه‌ها دارای پرشدگی از نوع اکسید آهن است. سطح درزه‌ها نیز مورد بررسی قرار گرفت. بیشترین نوع سطح درزه‌ها از نوع زبر Rough و از رده صفحه‌ای Planar و پله‌ای Stepped هستند. با توجه به کلیه نکات گفته شده امتیاز این بخش $R_4=10$ تعیین می‌شود.

5- وضعیت آب زیرزمینی

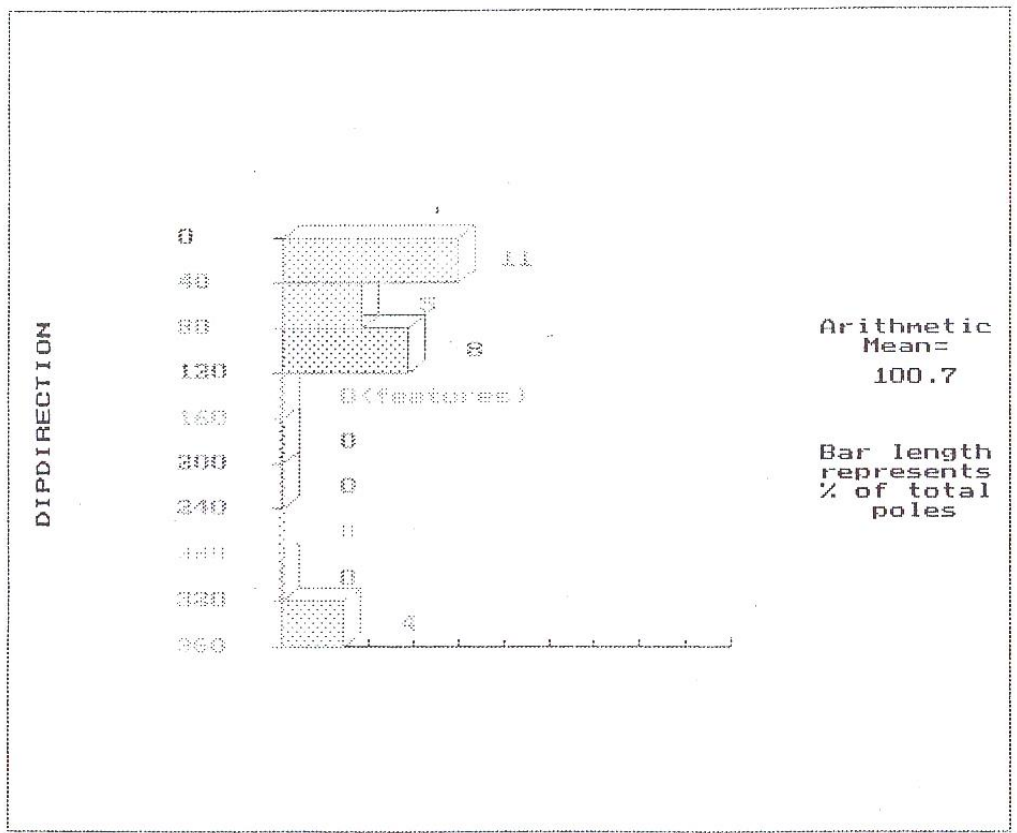
در محل برداشت درزه‌ها و در ناحیه شش منطقه کلاته وضعیت آب زیرزمینی به صورت مرطوب و Damp تشخیص داده شده است. بنابراین امتیاز این بخش $R_5=10$ خواهد بود.

6- جهت و مقدار شیب درزه‌ها

عامل کنترل کننده بسیار مهم دیگر وضعیت قرارگیری شیب درزه‌ها است. نمودارهای شماره 76 و 77 توزیع آماری جهت شیب‌ها و مقادیر شیب اندازه‌گیری شده در ناحیه را نشان می‌دهد. براساس این نمودارها میانگین مقدار شیب 64/7 محاسبه شده است. بیشترین توزیع بین 45 تا 54 و 81 تا 90 به چشم می‌خورد.

براساس داده‌های موجود در این زمینه نمودار پراکنندگی قطب Scatter plot ترسیم شد که در نمودار شماره 78 ارائه شده است. همچنین نمودار خطوط تراز Countour plot و صفحات اصلی ناپیوستگی در نمودار شماره 79 نشان داده شده است. با مقایسه این نتایج و در نظر گرفتن مواردی چون مقدار شیب و جهت شیب حقیقی توپوگرافی و امتداد لایه‌بندی امتیاز این بخش برای محدوده مورد مطالعه از رده مناسب Fair ارزیابی می‌شود (با 25 امتیاز منفی). مطالب بیشتری در این باب در بخش مربوط به پایداری شیب توضیح داده خواهد شد.

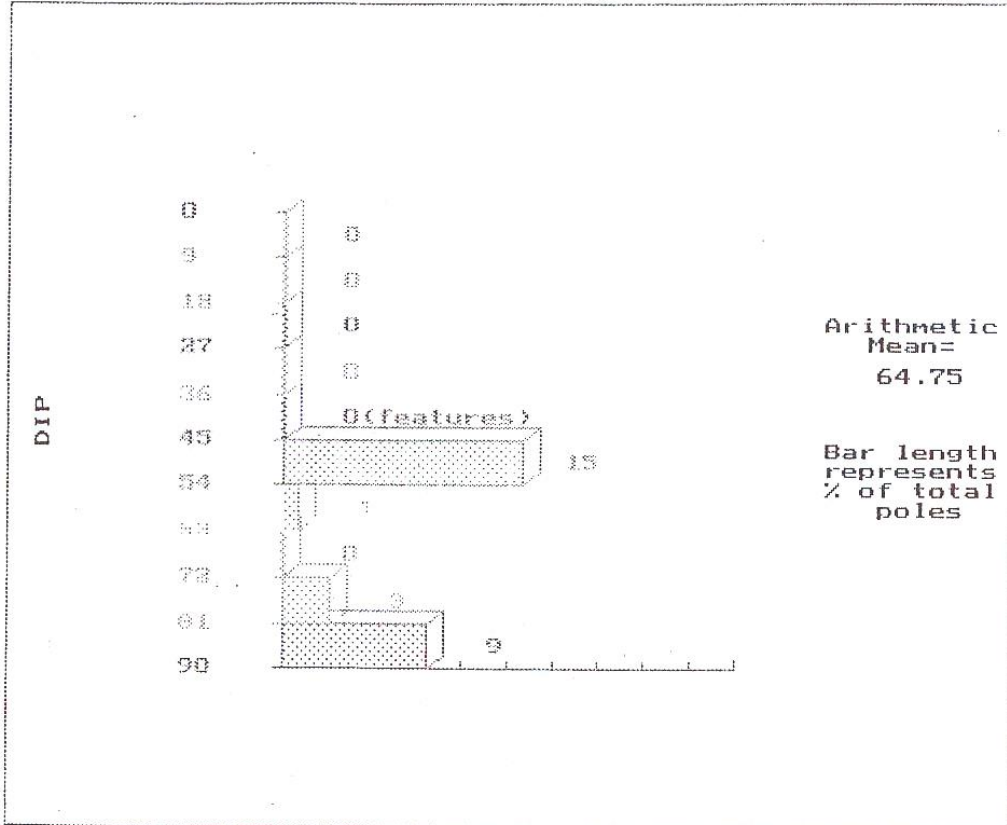
ANALYSIS OF ALL DATA 28 poles from 28 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 54 / 051
 : Weighted : 54 / 051



DISCONTINUITY STUDY OF STATION SIX IN KALATER AREA

Diagram No. 76

ANALYSIS OF ALL DATA 28 poles from 28 entries
 Use caution when utilizing GLOBAL MEAN VECTORS dip/dip dir.
 : Unweighted : 54 / 051
 : Weighted : 54 / 051



DISCONTINUITY STUDY OF STATION SIX IN PALATON AREA

Diagram No. 77

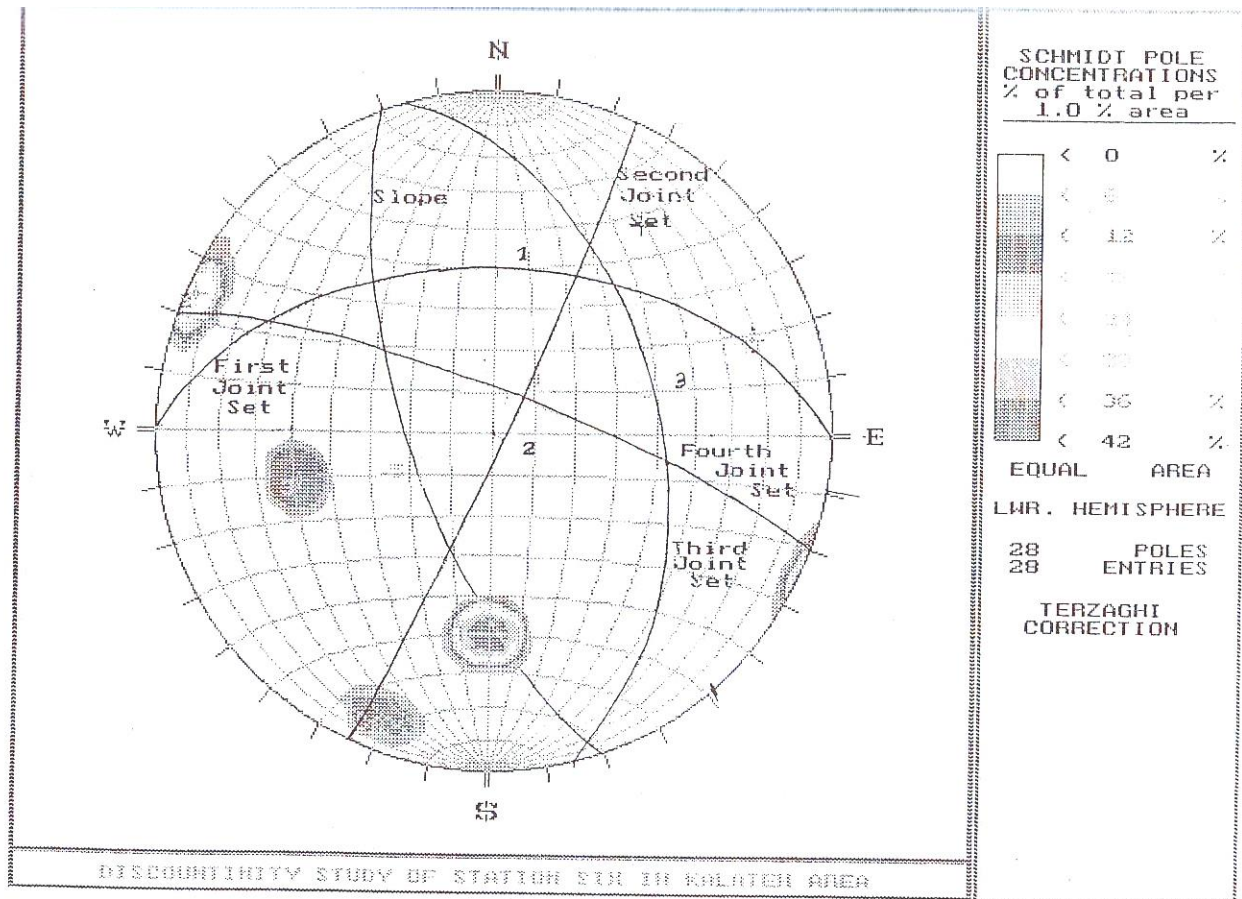


Diagram No. 79

به این ترتیب نمره‌بندی نهایی طبقه‌بندی RMR برای این توده سنگ $Rm=22$ خواهد بود که به مفهوم رده IV یا سنگ ضعیف Poor Rock خواهد بود. پارامترهای مهندسی این توده سنگ به شرح زیر قابل تخمین است:

$$\phi = 10^\circ$$

$$C = 1.1 \text{ kg/cm}^2$$

مسلماً میزان بلوک‌دهی توده سنگ برای بررسی اقتصادی بودن یک معدن سنگ بسیار حائز اهمیت است. این پارامتر تحت تأثیر فاصله داری، خصوصیات درزه‌ها و ناپیوستگی است. بلوک‌های

استخراجی دارای سه بعد هستند. با توجه به اختصاصات منطقه و نتیجه مطالعات به نظر می‌رسد که بعد طول بلوک‌ها توسط پارامتر طول و تناوب درزه‌های اصلی کنترل می‌شود. بعد طول بلوک‌ها در این ناحیه بین 75 سانتی‌متر و یک متر متغیر است. بعد عرض بین 20 سانتی‌متر تا 50 سانتی‌متر در نوسان است.

بعد ضخامت نیز از 40 سانتی‌متر تا 60 سانتی‌متر در تغییر می‌باشد.

همه حجم توده سنگ قابلیت ایجاد بلوک ندارد و در مراحل مختلف معدنکاری بخشی از آن به صورت قطعات بلااستفاده در می‌آید. با توجه به مشاهدات صحرایی و بررسی‌های به عمل آمده و همچنین نظر کارشناسی بلوک‌دهی توده سنگ ناحیه شش کلاته 60% تخمین زده می‌شود. تا رسیدن به سطح قابل استخراج باید خورده سنگ‌ها و خاک‌ها جابجا شوند. حجم این باطله‌برداری برای توده سنگ ناحیه کلاته حدود 10% برآورد می‌گردد. عکس شماره 79 نمایی از توده سنگ منطقه شش کلاته را نشان می‌دهد.

یکی دیگر از مسائل مهم در بررسی امکان‌سنجی ایجاد محدوده استخراجی در این ناحیه بررسی پتانسیل انواع ناپایداری شیبی و شناسایی مناطق دارای پتانسیل ناپایداری است.

در ناحیه شش منطقه کلاته براساس نمودار خطوط تراز تهیه شده چهار دسته درزه تشخیص داده می‌شود. دسته درزه اول دارای جهت شیب صفر درجه و شیب 50 درجه می‌باشد. دسته درزه دوم دارای آزیموت 114 درجه و به میزان شیب 87 درجه است. دسته درزه سوم جهت شیب حقیقی‌اش به سمت 75 درجه و مقدار شیبش 50 درجه است. آخرین دسته درزه‌ها دارای 80 درجه شیب به سمت آزیموت 20 درجه می‌باشد. جهت شیب دامنه به سوی 250 درجه است. مقدار شیب دامنه 70 درجه می‌باشد.

First Joint set and Fault (Dip/Dip direction): 50/0

Second Joint set and Fault (Dip/Dip direction): 87/114

Bedding (Dip/Dip direction): 50/75



عکس شماره 79 : توده سنگی در ناحیه 6 منطقه کلاته که در آن آثار درز و شکاف فراوان به خوبی مشهود است.

Fourth Joint set and fault (Dip/Dip direction): 80/20

Slope (Dip/Dip direction): 70/250

با توجه به نمودار خطوط تراز ارائه شده خطوط حاصل از تقاطع این سه صفحه ناپیوستگی مشخص شده است.

Line of intersection between 1 and 2 (Trend\Plunge): 27/47

Line of intersection between 1 and 3 (Trend\Plunge): 37/44

Line of intersection between 1 and 4 (Trend\Plunge): 295/28

Line of intersection between 2 and 3 (Trend\Plunge): 26/28

Line of intersection between 2 and 4 (Trend\Plunge): 41/79

Line of intersection between 3 and 4 (Trend\Plunge): 98/47

با توجه به شرایط ناپایداری که در مقدمه این بخش توضیح داده شده است موارد زیر قابل ذکر است. مقدار شیب دسته درزه‌های اول و سوم از مقدار شیب دامنه کمتر است ولی جهت شیب آنها به حدی با یکدیگر اختلاف دارند که امکان لغزش صفحه‌ای وجود ندارد.

- مقدار شیب دسته درزه‌های دوم و چهارم از مقدار شیب دامنه بیشتر است ضمن این که جهت شیب آنها هم با یکدیگر بسیار اختلاف دارد. به همین دلیل امکان لغزش صفحه‌ای منتفی است.

- مقدار شیب‌های خطوط حاصل از تقاطع‌های ناپیوستگی‌های مختلف به گونه‌ای است که هیچکدام (یا به دلیل بیشتر بودن شیب‌شان از شیب دامنه و یا به دلیل اختلاف زیاد راستای شیب) قادر به ایجاد پتانسیل قوی لغزش گوه‌ای Wedge failure نمی‌باشند.

- دسته درزه‌های اول و دوم سویی شیب‌شان با جهت شیب دامنه اختلاف زیادی دارد بنابراین امکان ناپایداری و واژگونی نیز وجود ندارد.

بنابراین در شرایط طبیعی و فعلی شیب دامنه در ناحیه شش منطقه کلاته پایدار است. در هر حال باید توجه داشت که به هنگام شروع عملیات معدنکاری احتمالی شرایط جدید باید مد نظر قرار گیرد. مطالعات طراحی معدن و پله و پایداري شیب در آن مرحله ضروري خواهد بود.

ذخیره زمین‌شناسی (احتمالی) توده معدنی ناحیه شماره شش منطقه کلاته با توجه به برداشت صحرایی و مشخصه‌های فیزیکی سنگ‌های این ناحیه به صورت ذیل تعیین می‌گردد:

$$L = 200(m) = \text{گسترش طولی توده معدنی (برداشت صحرایی)}$$

$$W = 120(m) = \text{گسترش عرضی توده معدنی (برداشت صحرایی)}$$

$$H = 30(m) = \text{عمق توده معدنی (احتمالی)}$$

$$\alpha = 70(\text{Deg}) = \text{شیب توپوگرافی ناحیه (برداشت صحرایی)}$$

$$60\% = \text{درصد کوپ‌دهی (برداشت صحرایی و پردازش اطلاعات)}$$

$$10\% = \text{درصد باطله (برداشت صحرایی)}$$

$$G = 2.71 (\text{Ton}/\text{m}^3) = \text{وزن مخصوص ظاهری توده معدنی (آزمایشگاه)}$$

$$S (\text{m}^2) = \text{سطح مقطع توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$V (\text{m}^3) = \text{حجم توده معدنی (محاسباتی)}$$

$$M (\text{Ton}) = \text{جرم توده معدنی (محاسباتی)}$$

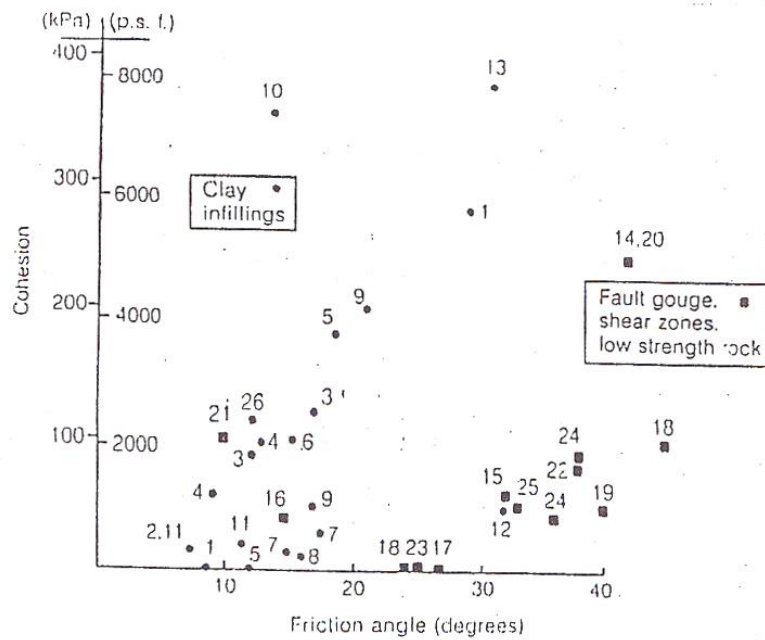
$$S = (H \times (H/\text{tg}\alpha) \times 0.50 - ((W - (H/\text{tg}\alpha)) \times H) = 3436 \text{ m}^2$$

$$V = S \times L = 3436 \times 200 = 687200 \text{ m}^3$$

$$M = V \times G = 687200 \times 271 = 1862312 \text{ Ton}$$

$$1862312 \times 0.5 = 931156 \text{ Ton} = \text{ضریب بهره‌دهی} \times M = \text{ذخیره احتمالی توده معدنی ضریب}$$

بهره‌دهی با توجه به میزان درصد کوپ‌دهی و باطله تعیین می‌گردد.



Peak shear strength of filled discontinuities (Hoek and Bray, 1981). Note that pairs of numbers indicate ranges of strength.

- | | |
|---|--|
| 1. Bentonitic shale. | 14. Basalt; clayey, basaltic breccia. |
| 2. Bentonite seams in chalk. | 15. Clay shale; triaxial tests. |
| 3. Bentonite; thin layers. | 16. Dolomite, altered shale bed. |
| 4. Bentonite triaxial tests. | 17. Diorite/granodiorite; clay gouge. |
| 5. Clay, over-consolidated. | 18. Granite; clay-filled faults. |
| 6. Limestone, 10–20 mm clay infillings. | 19. Granite; sandy-loam fault filling. |
| 7. Lignite and underlying clay contact. | 20. Granite; shear zone, rock and gouge. |
| 8. Coal measures; clay mylonite seams. | 21. Lignite/marl contact. |
| 9. Limestone; <1 mm clay infillings. | 22. Limestone/marl/lignites; lignite layers. |
| 10. Montmorillonite clay. | 23. Limestone; marlaceous joints; |
| 11. Montmorillonite; 80 mm clay seam in chalk. | 24. Quartz/kaolin/pyrolusite; remolded triaxial. |
| 12. Schists/quartzites; 100–150 mm thick infilling. | 25. Slates; finely laminated and altered. |
| 13. Schists/quartzites; stratification, thick clay. | 26. Limestone; 10–20 mm clay infillings. |

نمودار شماره 80 : نمودار تعیین ضریب اصطکاک و چسبندگی توده سنگ در طول درزه‌ها

فصل ششم

بررسی تکمیلی دو ناحیه بهینه از بین نواحی

مستعد بررسی شده

1-6-1- مقدمه

براساس شرح خدمات قرارداد منعقدہ فیما بین، پس از بررسی چهار ناحیه مستعد گدمه، پشت گرمه زنجیره بالا و کلاته با توجه به کلیه موارد و جوانب دو ناحیه باید برای بررسی بیشتر به خصوص از جنبه کوپ‌دهی و قواردهی و جنبه‌های مربوط به سنگ بری و ساب، معرفی می‌شدند. براساس شرح خدمات از این دو ناحیه دو کوپ با ابعاد و شکل مناسب استخراج شده و به کارخانه سنگ‌بری حمل شد. برای بررسی چگونگی قواردهی، پلاک‌دهی، قابلیت ساب و صیقل، عملیات برش و ساب بر روی کوپ‌های استخراج شده انجام شد. براساس مقدار و ابعاد پلاک‌های بدست آمده تجزیه و تحلیل‌های درصد پلاک‌دهی و قابلیت صیقل‌پذیری انجام پذیرفت. نتایج حاصل از این بررسی‌ها در پی می‌آید.

1-6-2- چگونگی انتخاب دو ناحیه بهینه

در انتخاب دو ناحیه اصلح کلیه جوانب و نتایج کلیه مطالعاتی که در فصول پیش توضیح داده شدند مد نظر قرار گرفتند. با مقایسه و بررسی کلیه یافته‌ها اعم از نتایج آنالیزهای شیمیایی، آزمایشات فیزیکی و مکانیکی سنگ، مطالعات پتروگرافی ماکروسکوپی و میکروسکوپی، بررسی‌های صحرایی زمین‌شناسی، مطالعات مکانیک سنگ و پایداری شیب و ملاحظات مربوط به روش‌های معدنکاری در معادن سنگ نما می‌توان نتیجه‌گیری‌های زیر را انجام داد :

الف) از میان کل محدوده‌های معرفی شده و از بین شش محدوده‌ای که مورد مطالعات دقیق‌تر و همه جانبه قرار گرفتند. دو محدوده، یک و پانزده در منطقه گدمه مناسب‌تر از بقیه محدوده‌ها تشخیص داده شده‌اند. سایر محدوده‌ها با توجه به یک یا چند مورد از موارد زیر مناسب بهره‌برداری و مطالعات تفصیلی تشخیص داده نشد.

الف-1) ترکیب شیمیایی و یا کانی‌شناسی نامناسب

الف-2) وجود درز و شکاف فراوان، خردشدگی و وفور حفرات کارستی

الف-3) مقاومت فشاری پایین، مناسب نبودن اختصاصات فیزیکی و مکانیکی نمونه‌های بکر

الف-4) مشخصات نامناسب فیزیکی ژئومکانیکی توده سنگ

الف-5) وجود شیب و دامنه‌های ناپایدار و یا مستعد ناپایداری که می‌تواند در مراحل استخراج و بهره‌برداری مشکل‌ساز باشد.

الف-6) یک دلیل بسیار مهم عدم بلوک‌دهی مناسب و زیاد بودن نسبی مقدار باطله بوده است.

الف-7) مناسب نبودن راه‌های دسترسی و یا مسافت زیاد نسبت به کارخانه‌های سنگ‌بری و مراکز

مصرف

ب) مناطق یک و پانزده گدمه به نسبت سایر محدوده‌ها از نظر موارد ذکر شده در بالا شرایط بهتری داشتند. بدین معنا که دارای ترکیب شیمیایی و کانی‌شناسی نسبتاً مناسب، درز و شکاف و حفرات کارستی کمتر، مشخصات فیزیکی- مکانیکی بهتر، شرایط بهتر از نظر مکانیک سنگ و پایداری شیب و راه‌های دسترسی و موقعیت مناسب بودند. علاوه بر این در محدوده‌های فوق بلوک‌های مجزا و مناسبی مشاهده می‌شود. بلوک‌دهی توده سنگ در این محدوده‌ها در حد مناسبی است به گونه‌ای که بلوک‌های در حد چند تن در این محدوده‌ها به راحتی قابل استخراج است. مقدار باطله‌برداری در این محدوده نیز نسبت به سایر مناطق کمتر است به این ترتیب گروه کارشناسی با در نظر گرفتن کلیه جوانب، نواحی یک پانزده گدمه را به منظور انجام بررسی‌های تکمیلی و انجام عملیات کوپ‌برداری انتخاب کردند. کارشناسان شرکت در معیت کارشناسان محترم اداره کل معادن ایلام از نواحی برگزیده شده بازدید بعمل آوردند و در نهایت با نظر مساعد کارفرمای محترم مقرر شد عملیات کوپ‌برداری و برش و ساب بر روی سنگ‌های اخذ شده از ناحیه یک و ناحیه دو منطقه گدمه انجام شود.

1-6-3- موقعیت نواحی بهینه

هر دو ناحیه انتخاب شده در منطقه گدمه قرار دارد. منطقه گدمه از نظر فاصله هوایی در 17/5 کیلومتری شمال ایلام و در 10 کیلومتری شمال غرب شهرستان سرابه قرار گرفته است. برای رسیدن به محدوده‌ها از سرابه به طرف چارمله حرکت می‌کنیم و پس از طی یازده کیلومتر و در مقابل روستای گدمه جاده‌ای خاکی به سمت جنوب منشعب می‌شود. پس از طی حدود 2/75 کیلومتر در این جاده خاکی به ناحیه شماره یک و پس از 3/7 کیلومتر به ناحیه شماره پانزده می‌رسیم.

موقعیت هر دو ناحیه توسط گیرنده تعیین موقعیت جهانی ماهواره‌ای Global position system تعیین شد. در ناحیه پانزده گدمه سه نقطه در طول گسترش ماده معدنی قرانت شد که مختصات این نقاط به شرح زیر است :

Point one:

Latitude: 33°47'53.1"N

Longitude: 46°28'23.1"E

Point two:

Latitude: 33°37'51.8"N

Longitude: 46°28'22.5"E

Point three:

Latitude: 33°47'51.4"N

Longitude: 46°28'23.2"E

در ناحیه یک نیز دو نقطه در طول لایه موجود قرائت گردیدند که مختصات آنها به قرار زیر است :

Point one:

Latitude: 33°48'8.5"N

Longitude: 46°28'47.7"E

Point two:

Latitude: 33°48'10.7"N

Longitude: 46°28'45.6"E

نقاط A_1 و A_{15} نمایش داده شده بر روی نقشه توپوگرافی منطقه که در نقشه، شماره 13 نشان داده شده است موقعیت قرارگیری ناحیه یک و پانزده را در منطقه گدمه نشان می‌دهد. ارتفاع ناحیه یک از سطح دریا 1220 متر و ارتفاع ناحیه پانزده از سطح دریا 1310 متر می‌باشد. فاصله بین این دو ناحیه حدود 700 متر است.

به طور کلی این ناحیه به صورت یک دشت مرتفع است. بدین معنی که با وجود مرتفع بودن دارای شیب نسبتاً ملایمی است و در آن شاهد پستی و بلندی‌های شدید نمی‌باشیم. عمیق‌ترین عارضه توپوگرافی وجود آبراهه‌هایی است که عموماً به سمت شمال شرقی و شرق روان هستند.

این آبراهه‌ها غالباً فصلی هستند و در دوران بارش پرآب می‌شوند. این آبراهه‌ها با پیوستن به یکدیگر نهایتاً به رودخانه سیمره می‌پیوندند.

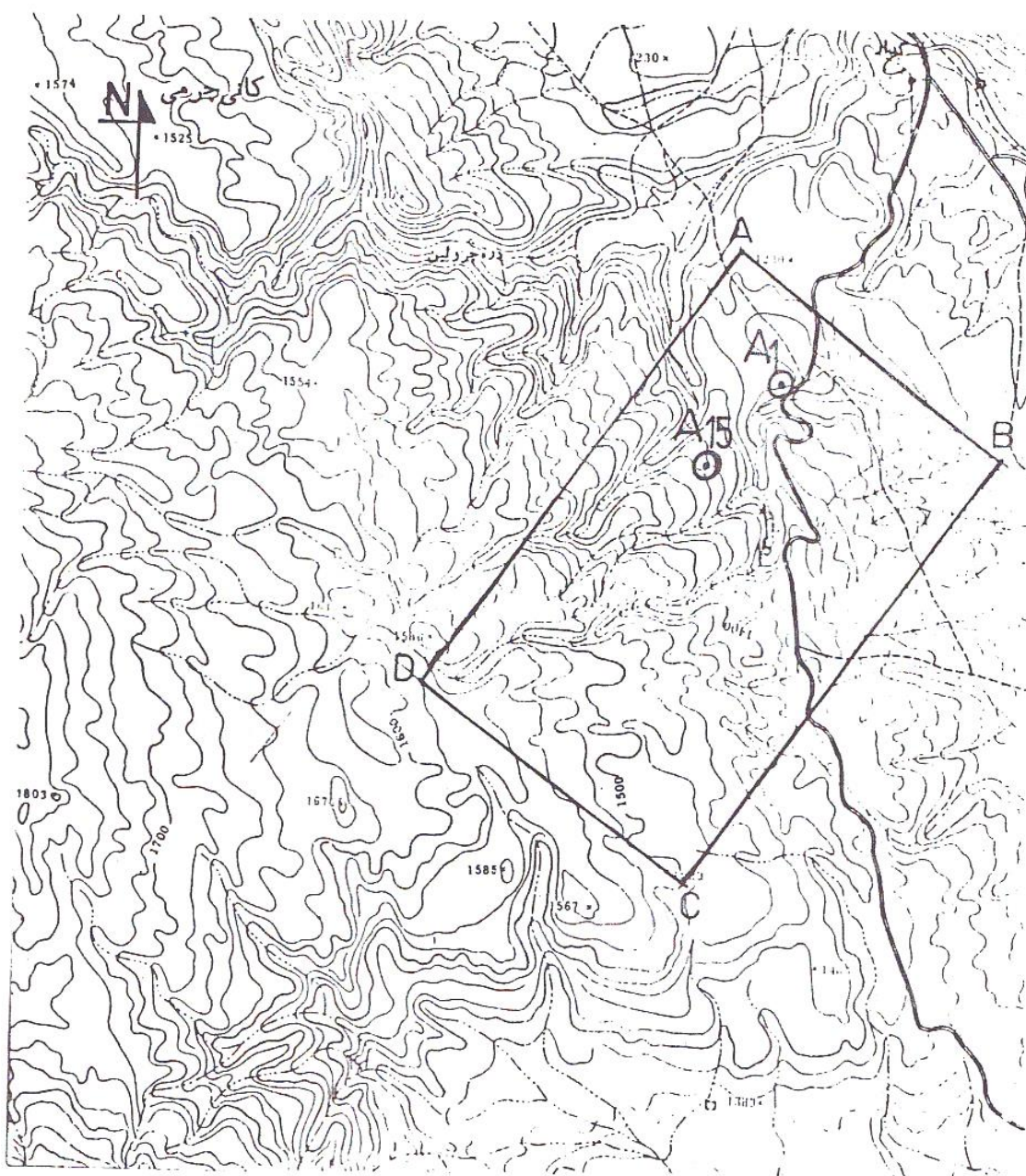
شیب عمومی منطقه حدود 10% و به سمت شمال شرقی است. در نقاطی که آبراهه‌ها تشکیلات زمین‌شناسی منطقه را بریده‌اند دامنه‌های آبراهه‌ها شیب بیشتری به سمت محور آبراهه دارند. پوشش گیاهی منطقه از نوع درختچه‌ای و جنگلی تنک و پراکنده با درختان بلوط و بنه است. در خود منطقه و اطراف آن مزارع و گندم زارهایی چندی که بیشتر به صورت دیم هستند، مشاهده می‌شوند. چگونگی پوشش گیاهی منطقه در پس زمینه عکس شماره 80 مشاهده می‌شود.

نزدیکترین روستا به ناحیه روستاهای گدمه و محمدقلی هستند. در این روستاها و همچنین روستاهای اطراف نیروی انسانی غیرماهر به وفور یافت می‌شود. در شهرستان سرابله که نزدیکترین شهر به منطقه است، نیروی کارگر نیمه ماهر و امکانات و ماشین‌آلات اولیه قابل دسترسی می‌باشد. منطقه مورد مطالعه از نظر اقلیمی در زمستان‌ها دارای آب و هوایی نسبتاً سرد و در تابستان‌ها معتدل می‌باشد. فصل کاری در این منطقه طولانی و مناسب است و کما بیش در اکثر ماه‌های سال امکان انجام فعالیت‌های معدنی وجود دارد.

1-6-4- مشخصات زمین‌شناسی نواحی بهینه

1-4-6-1- مشخصات زمین‌شناسی ناحیه یک گدماه

این ناحیه در واقع یال شمال غربی یک دره است که به سمت جنوب شرقی شیب دارد. سنگ‌های آهکی متعلق به بخش میانی و بالایی سازند آسماری که دارای سن میوسن زیرین هستند.



نقشه شماره ۱۳ : موقعیت نواحی یک و پانزده منطقه گدمه

بر روی نقشه توپوگرافی ۵۰/۰۰۰ : ۱

نقشه شماره 13 : موقعیت نواحی یک و پانزده منطقه گدمه بر روی نقشه توپوگرافی 1:50.000



عکس شماره 80 – پوشش گیاهی منطقه گدومه در ناحیه یک که متشکل از جنگل تنگ درختان بلوط و بنه می باشد.

در تمام طول و یال های این دره کما بیش برونزد دارند. شیب طبقات در این محدوده نزدیک به افقی است. به طور کلی می توان کل این دره را به عنوان یک پتانسیل در نظر داشت. طبقات و لایه های افقی سنگ های آهکی با تبعیت از قانون V در دامنه های این دره برونزد دارند. بر روی سطح توده سنگ آثار انحلال و هوازدگی مشاهده می شود که ظاهری زبر و خشن به آن داده است. ولی در سطح شکسته شده سنگ آثار هوازدگی بسیار کمتر است. سطح Fresh و هوازده سنگ بخوبی با اسید کلریدریک سرد و رقیق می جوشد.

حفرات کارستی در این سنگ ها نسبتاً کم هستند و در صورت وجود هم غالباً سطحی و مجزا از یکدیگر می باشند.

آثار فسیلی نسبتاً فراوانی در این سنگ ها چه به صورت ماکروفسیل و چه به صورت میکروفسیل مشاهده می شود. عکس شماره 81 آثار یک ماکروفسیل را در سنگ های ناحیه یک گدومه به خوبی نشان می دهد. مشخصات دقیق میکروفسیل های موجود در این سنگها در فصول قبلی آورده شده است. براساس مطالعات فسیل شناسی سن این سنگها میسون زیرین و اشکوب بوردیکالین تعیین شده است. توده سنگ در این ناحیه حالتی مطبق و لایه لایه دارد. جنس سنگ در طول لایه های تقریباً افقی محدوده دارای تداوم نسبتاً خوبی است و شاهد تغییرات عمده ای در جنس سنگ نمی باشیم. عمده ترین تغییر که توسط عوامل زمین شناسی ساختمانی کنترل می شود. در میزان بلوک دهی و باطله توده سنگ است. با توجه به جمیع جهات بهترین برونزد این سنگها در یال غربی دره انتخاب گردید و عملیات

کوپ برداری نیز از آن جا انجام شد. شیب یال دامنه غربی حدود حداقل 15° تا حداکثر 35° است طول این دامنه حدود 80 متر می باشد. گسترش رخنمون های سنگی در طول این دامنه حدود 400 متر برآورد گردید.

به طور کلی در سمت شرق این دامنه درصد بلوکدهی بالاتر است و به حد بیش از 70% نیز می رسد. در سمت غرب دامنه بلوکدهی به کمتر از 60% تنزل پیدا می کند. این وضعیت کاهش بلوکدهی در سمت غرب دامنه که به دلیل ازدیاد ناپیوستگی ها و کاهش فاصله بین آنها رخ می دهد در عکس شماره 82 نشان داده شده است به نظر می رسد در این محدوده درصد باطله در حد 10% حجم توده سنگ و یا حتی کمتر باشد. مشخصات لایه بندی و درز و شکاف ها و همچنین نتایج مطالعات پایداری شیب و درزهنگاری این منطقه در فصل پنجم آمده است. به هر حال با بررسی این پارامترها و تجزیه و تحلیل کلیه داده ها مشخص شد که از نظر پایداری شیب محدوده، یک گدمه دارای شرایط مناسبی است.



عکس شماره ۸۱- آثار ماکروفسیل در سنگ‌های آهکی ناحیه یک گدومه مشهود است.



عکس شماره ۸۲- افزایش خردشدگی در بخش غربی ناحیه یک گدومه که کاهش بلوکدهی را به همراه دارد.

عکس شماره ۸۱- آثار ماکروفسیل در سنگ‌های آهکی ناحیه یک گدومه مشهود است.
عکس شماره ۸۲- افزایش خردشدگی در بخش غربی ناحیه یک گدومه که کاهش بلوکدهی را به همراه دارد.

بر اساس برآوردهای اولیه حجم ذخیره زمین‌شناسی در این ناحیه حدود 1.460.000 تن برآورد گردیده است.

ابعاد کوپ استخراج شده از یال غربی ناحیه یک منطقه گدمه $106 \times 118 \times 96$ سانتی‌متر بود که معادل حجم $1/2$ متر مکعب می‌شود. با توجه به وزن مخصوص ظاهری اندازه‌گیری شده از این سنگ‌ها وزن کوپ استخراج شده حدود 3264 کیلوگرم بود.

برای استخراج این سنگ با استفاده از وسایلی چون دیلم و گوه و پتک و با بهره‌گیری از سیستم درز و شکستگی طبیعی توده سنگ، قطعه سنگ مورد نظر سست و لق گردید. این مرحله در عکس شماره 83 مشهود است. در مرحله بعد با استفاده از سیم بکسل و بوسیله جرثقیل قطعه سنگ از توده سنگ جدا شد و سپس بارگیری گردید. این مراحل نیز در عکس‌های شماره 84 و 85 نشان داده شده است.

1-6-4-2- مشخصات زمین‌شناسی ناحیه پانزده گدمه

این ناحیه در جنوب غربی ناحیه A₁ قرار گرفته است. ناحیه به صورت یک دشت مرتفع ولی کم شیب است که شیب ملایمی به سمت شمال شرقی دارد. مقدار این شیب بین 5% تا 10% متغیر است. ناحیه پانزده گدمه از هر دو طرف توسط آبراهه احاطه شده است. آبراهه به سمت شمال شرقی جریان دارند و در واقع این محدوده از سه طرف توسط اراضی تقریباً مسطح و کم شیبی احاطه شده است و فقط از طرف شمال شرقی است که به دامنه‌ای که شیبی در حد 30 درجه با آزمون 50 به سمت شمال شرقی دارد منتهی می‌شود.

در این ناحیه عملکرد هوازدگی بیشتر بوده است. عملکرد توأمان گسل‌های موجود و هوازدگی باعث شده است در برخی نقاط توده سنگ حالتی کاملاً خرد شده پیدا کند. این پدیده تا آنجا پیش رفته که میان لایه‌های سنگ آهک خرد شده با ظاهری مارنی نیز گاهی مشاهده می‌شود. سطح هوانزده و Fresh سنگ با اسید کلریدریک سرد و رقیق جوشش شدیدی از خود نشان می‌دهد.

این سنگ‌ها از نظر ماکروسکوپی به رنگ خاکستری-کرم مایل به سبز مشاهده می‌شوند. سنگ‌ها دارای شکست صدفی است و حالتی ریز بلور دارد. برخلاف ناحیه یک بلورهای ریز کریستالی کلسیت با چشم غیر مسلح دیده نمی‌شوند و دارای رگه‌های پرشدگی اکسید آهن است.



عکس شماره ۸۳- جدا کردن بلوک سنگ با استفاده از دیلم و گوه از طریق باز کردن درز و شکافهای طبیعی



عکس شماره ۸۴- کندن بلوک سنگی از توده سنگ بوسیله جرثقیل

عکس شماره ۸۳- جدا کردن بلوک سنگ با استفاده از دیلم و گوه از طریق باز کردن درز و شکافهای طبیعی

عکس شماره ۸۴ - کندن بلوک سنگی از توده سنگ بوسیله جرثقیل

در سطح سنگ حفرات کارستی به مقدار نسبتاً زیاد دیده می‌شوند که در برخی نقاط به هم پیوسته‌اند. این امر از مرغوبیت سنگ می‌کاهد.

براساس مطالعات دیرینه شناسی و تشخیص فسیل‌های موجود، سن سنگ‌های آهکی مذکور می‌وسن زیرین تعیین شد.

در اینجا نیز سنگ‌های آهکی رخنمون شده دارای ماهیتی مطبق هستند و لایه بندی آنها دارای شیپی ملایم در حد 10° به سمت آزیموت 15° می‌باشد. در این ناحیه قبلاً فعالیت معدنکاری انجام شده است و از سنگ‌های موجود مقداری به صورت بهره‌برداری آزمایشی استخراج گردیده است.

تداوم لایه‌ها از نظر تغییر جنس در طول گسترش توده مطبق سنگ نسبتاً مناسب است و مواجهه با تغییرات طولی عمده‌ای نمی‌باشیم. تنها تغییر حالت سنگ در ضخامت لایه مشاهده می‌شود که در اثر عملکرد گسل موازی با لایه‌بندی است. عملکرد این گسل ماهیتی دو گانه دارد. از طرفی به علت ایجاد زون میلونیتی و خرد شده باعث کم شدن کیفیت و بلوکدهی سنگ می‌شود و از طرف دیگر این گسل باعث دگرگونی کاتاکلاستیک توده سنگ شده است که سبب ایجاد حالت تبلور مجدد و افزایش مرغوبیت در برخی نقاط شده است.

به غیر از مورد فوق مهمترین تغییری که در توده سنگ مشاهده می‌شود در میزان بلوکدهی و باطله توده سنگ است. این تغییرات تحت تأثیر مستقیم عوامل زمین‌شناسی ساختمانی می‌باشد. براسا مشاهدات صحرائی درصد باطله حدود 20% حجم توده سنگ و بلوکدهی آن 70% تخمین زده شده است.

اختصاصات و اندازه‌گیری‌های مربوط به لایه‌بندی‌ها و سیستم‌های درز و شکاف سایر مسائل مربوط به زمین‌شناسی ساختمانی و نتایج مطالعات درزه نگاری و مکانیک سنگ در فصل پنجم آورده شده است. یافته‌ها نشان داد که احتمال لغزش منتفی است و فقط در صورتی که عملیات معدنکاری و ایجاد سینه کار و پله عملی شود باید پایداری در مقابل واژگونی بررسی شود.

در این محدوده گسترش طولی ماده معدنی حدود 200 متر و عرض توده معدنی حدود 100 متر برآورد گردید.

عملیات کوپ‌برداری از این ناحیه انجام گرفت و طی آن یک کوپ به ابعاد تقریبی $180 \times 116 \times 110$ سانتی‌متر و به حجم تقریبی $2/29$ متر مکعب برداشت گردید. وزن تقریبی این قطعه سنگ حدود $5/9$ تن بوده است. عکس شماره 86 مرحله بارگیری این قطعه سنگ را در ناحیه پانزده منطقه گدومه نشان می‌دهد.

هر دو قطعه سنگ مناطق یک و پانزده گدومه پس از بارگیری به سنگ‌بری شهرستان ایوان حمل شدند. براساس تخمین‌ها و برآوردهای اولیه حجم ذخیره زمین‌شناسی سنگ آهک در این ناحیه 1.215.000 تن برآورد می‌شود.



عکس شماره ۸۵- بارگیری بلوک سنگی اخذ شده در محدوده یک گدمه



عکس شماره ۸۶- بارگیری بلوک سنگی اخذ شده در محدوده پانزده گدمه

عکس شماره ۸۵- بارگیری بلوک سنگی اخذ شده در محدوده یک گدمه

عکس شماره ۸۶- بارگیری بلوک سنگی اخذ شده در محدوده پانزده گدمه

1-6-5- بررسي مشخصات توده سنگ نواحي بهينه

1-5-6-1- ساخت و بافت سنگ

الف) ناحيه يك گدمه

در نمونه دستي سنگ آهكي نسبتاً كمپاكت با مقداري ناخالصيهاي ناشي از هوازدگي و آبها فرورو است. سنگ حالي نيمه متبلور Semi-Crystalline دارد و در برخي نقاط بلورهاي كلسييت در آن به خوبي و در اندازههاي در حد چند ميلي متر مشاهده ميگردد.

مطالعات ميكروسكوپي مقاطع نازك نشان داد كه اين سنگها حاوي كربنات كلسيم به صورت كلسييت هستند. بلورها با ماده آلزارين قرمز شدند كه دال بر كلسييتي بودن سنگ است. قطعات و اجزا فسيلي در سنگ مشاهده مي شوند ولي ذرات تخريبي بسيار اندك هستند. نام اين سنگها با توجه به طبقهبندي فولك بايوميكرواسپاراييت تعيين شده است.

بافت سنگ عمدتاً ميكروكريستالين و داراي مچوريتي بافتي از نوع ساب مچور Submature است. اجزا آلوكم به صورت قطعات فسيلي، اينتراكلاست، پلت و شبه پلت در بخش ارتوكم ميكروكريستالين و ميكرواسپار قرار گرفتهاند.

نتايج و جزئيات مطالعات سنگشناسي اين محدوده در فصول قبلي آورده شده است.

به هر حال ساخت و بافت سنگ از عوامل مهم براي انتخاب سنگ و معدن مي باشد و از نظر استحكام زيبايي و ظاهر سنگ موثر مي باشند.

از يك منظر ديگر نيز مي توان به ساخت و بافت سنگهاي تزئيني نگرست كه همانا ديدهگاه تجاري است. بر طبق اين ديدهگاه سنگهاي آهك رسوبي مشابه آنچه كه در محدوده گدمه يك مشاهده مي شود داراي ساخت نواري و بافت درشت و متوسط دانه هستند. به دليل اين كه سنگهاي اين ناحيه به حالي نيمه بلورين دارند گاهي بافت آنها داراي حالت بافت موزائيكي مي شود.

ب) ناحيه پانزده گدمه

سنگ آهك اين ناحيه ريزدانه ريزبلور است و فاقد دانههاي بلورين درشت مي باشد. بر اساس مطالعات ميكروسكوپي روشن شد كه اين سنگ از كربنات كلسيم به صورت كلسييت تشكيل شده است. اين بلورها با ماده آلزارين قرمز مي شوند.

بافت سنگ كريپتو تا ميكروكريستالين است و از نظر مچوريتي بافتي از نوع Immature تا Submature است.

اجزا آلوكم بيشتر از قطعات فسلي تشكيل شدهاند و در ارتوكم كريپتو تا ميكرو كريستالين قرار گرفتهاند. نام اين سنگها با توجه به طبقهبندي Folk بايوميكرواسپاراييت در نظر گرفته شده است. از

دیدگاه تجاری ساخت اسنگونه سنگهای آهکی، نواری است و دارای بافت ریزدانه تا متوسط دانه هستند.

1-6-5-2- وسعت هوازدگی

الف) ناحیه یک گدمه

به طور کلی می‌توان گفت که در ناحیه یک گدمه هوازدگی اثر عمقی زیادی نداشته است و از گسترش عمقی اندکی برخوردار می‌باشد. فقط به واسطه وجود درز و شکافها و عملکرد آبهای فرورو در طول این شکافها است که در برخی نقاط هوازدگی عمقی پدید آمده است.

ب) ناحیه پانزده گدمه

وسعت هوازدگی در این ناحیه بیشتر است و تا عمق زیادتری نیز نفوذ کرده است. این امر می‌تواند دلایل متعددی داشته باشد. به عنوان مثال وجود درز و شکافهای بیشتر و یا بارندگی فراختر یکی از این دلایل است. وجود خلل و فرج و حفرات نسبتاً فراوان و به هم پیوسته کارستی سبب تشدید فرآیند هوازدگی در این سنگها شده است و آن را تا اعماق بیشتری گسترش داده است. ولی به هر حال آنچه مسلم است این نکته می‌باشد که هر چه به طرق عمق و درون توده برویم میزان هوازدگی کمتر می‌شود.

1-6-5-3- رنگ

رنگ عامل مهمی برای تعیین ارزش سنگ و کشش آن در بازار است. گروه سنگهای آهکی در صورتیکه مواد فرعی در آنها نفوذ نکرده باشد به رنگ سفید و در صورت وجود مواد فرعی به رنگهای مختلف در می‌آیند که گاه این رنگ در کل متن سنگ اثر می‌کند و سنگ را از سفید به یک رنگ دیگ در می‌آورد و گاه این رنگ به صورت لایه‌ها و طرحهای مختلف در آن دیده می‌شود. گاهی اوقات نیز مواد فرعی گوناگون در سنگ نفوذ کرده و آن را از صورت تک رنگی به صورت چند رنگی در آورده است. از نظر بازار فروش و به طور کلی اساس مرغوبیت سنگ از جنبه رنگ به قرار زیر است :

سفید مطلق 2- سیاه مطلق 3- رنگهای روشن نزدیک به سفید 4- رنگهای نزدیک به سیاه 5- سنگهای تک رنگ 6- سنگهای چند رنگی

بر این اساس سنگهای موجود در محدوده شماره یک منطقه گدمه از رده سوم و سنگهای منطقه پانزده در رده چهارم قرار می‌گیرند.

رنگ سفید در محدوده یک گدمه کرم تا خاکستری روشن است ولی رنگ سنگ در محدوده شماره پانزده تیره‌تر که به رنگ خاکستری مایل به سبز تیره می‌باشد.

بنابراین به نظر می‌رسد که از لحاظ رنگ سنگ های ناحیه یک گدومه دارای ارزش بیشتر باشند.

1-6-5-4- قابلیت کاری از جنبه معدنکاری :

فاکتورها و یا مفاهیم معدنکاری باید از دو دیدگاه فنی و اقتصادی مورد بررسی قرار گیرند. عوامل فنی شامل موارد متعددی می‌شود که به اغلب آنها در فصول قبل اشاره شده است و اینک به اجمال آنها را مورد اشاره قرار می‌دهیم :

از نظر توپوگرافی وضعیت منطقه به علت پستی و بلندی نسبتاً ملایم، مناسب است. از نظر تشکیلات زمین‌شناسی منطقه از برونزدهای سازند آسماری با سن میوسن زیرین تشکیل شده است. درزها و شکستگی‌ها که در فصول قبل بررسی شد کنترل‌کنند ابعاد بلوک‌ها و مسائل مربوط به پایداری شیب هستند. از نظر ابعاد بلوک‌های قابل استخراج منطقه گدومه وضعیت بهتری نسبت به سایر مناطق دارد. تداوم جنس ماده معدنی در محدوده‌ها قابل قبول و به نسبت بهتر از سایر مناطق است.

فاکتورهای اقتصادی نیز گوناگون و متنوع هستند که در زیر به اجمال برخی از آنها یادآوری می‌شوند. از نظر جاده دسترسی منطقه گدومه مناسبترین منطقه بین کلیه مناطق معرفی شده بود. فاصله حدود 3 کیلومتری آن از جاده آسفالته و وجود جاده خاکی نسبتاً مناسب تا محل خود محدوده‌ها از مزایای مهم آن محسوب می‌شود. در کل استان ایلام معدن سنگ تزئینی فعالی وجود ندارد. اکثر مصرف سنگ استان از استانهای همجوار تامین می‌شود. علاوه بر این معدود واحدهای سنگبری استان نیز سنگ خام را از معادن دیگر استانها، تهیه و حمل می‌کنند. بنابراین ایجاد یک معدن سنگ تزئینی در استان به عنوان گام اول دارای اهمیت فراوان می‌باشد فاصله منطقه گدومه تا یکی از بزرگترین واحدهای سنگبری استان در شهر ایوان حدود 65 کیلومتر است که مزیت نسبی این منطقه را افزایش می‌دهد. این فاصله می‌تواند هزینه‌های حمل و نقل را به حداقل ممکن کاهش دهد. مسلماً در صورتیکه سنگهای حاصل از بهره‌برداری این منطقه دارای کیفیت مناسب و استاندارد باشند، در آن صورت می‌توان در کل استان و حتی استانهای همجوار بازار مصرف خوبی برای این معدن مهیا کرد.

منطقه گدومه در موقعیتی قرار گرفته است که تقریباً دارای فاصله مناسب از استانهای کرمانشک، لرستان و خوزستان می‌باشد.

وضعیت قرارگیری لایه‌ها و توپوگرافی و همچنین سایر شرایط به گونه‌ای است که هزینه باطله‌برداری در این منطقه کمتر از سایر مناطق می‌باشد.

به دلیل وسعت و گسترش فراوان برونزدهای سنگ آهک در سرتاسر منطقه امکان گسترش سینه کارهای احتمالی و حتی ایجاد سینه کارهای جدید نیز وجود دارد.

هزینه‌های احتمالی مربوط به خرید یا اجاره زمین در محدوده معدن و همچنین هزینه‌های نیروی انسانی غیر ماهر در حداقل ممکن پیش‌بینی می‌شود.

شبکه برق سراسری از 3 کیلومتری محدوده و به موازات جاده سراپله – چارمله عبور می‌کند و تامین نیروی الکتریسیته از طریق ایجاد یک خط فرعی امکان‌پذیر می‌باشد. متأسفانه در منطقه منابع آب قابل اتکایی مشاهده نگردید. در صورتیکه بهره‌برداری از این منطقه در نظر باشد باید تمهیداتی برای تامین آب مصرفی و آشامیدنی (از قبیل حفر چاه عمیق و ...) اندیشیده شود.

1-6-5-5- قابلیت کاری از جنبه برش و ساب

به منظور بررسی این جنبه از خصوصیات سنگ از هر محدوده یک کوپ به شرح مندرج در بخش‌های قبلی اخذ شد که پس از بارگیری به سنگبری حمل گردید. محل کارخانه سنگبری در کنار جاده کرمانشاه به ایلام و در فاصله دو کیلومتر مانده به شهر ایوان قرار گرفته است. برای اخذ بلوک‌های سنگی از سینه کارهای معادن معیارها و استانداردهایی باید رعایت شود. این استانداردها که غالباً توسط موسسه استاندارد و تحقیقات صنعتی ایران تهیه و تدوین گردیده است عموماً شامل موارد زیر است :

بلوک‌های سنگ‌های آهکی باید دارای حداقل 200 kg/cm^2 مقاومت تک محوری برای سنگ متراکم و 50 kg/cm^2 مقاومت تک‌محوری برای سنگ‌های متخلخل باشد.

مقاومت سنگ بلوک در برابر دوره‌های نوب شدن و یخ بستن برای سنگ متراکم 25 دوره و برای سنگ متخلخل 65 دوره تعیین شده است.

بر این اساس بلوک‌ها باید از سنگ‌هایی که تحت تاثیر دگرسانی واقع ندهاند و به کمک وسایل مکانیکی و بدون عمل انفجار تهیه گردند.

بلوک‌ها نیز بیش از 5% رطوبت داشته باشند و در سطوح جانبی خود باید فاقد شکاف‌های عمیق و مرئی باشد.

بر طبق این آئین‌نامه بلوک‌ها باید دارای شکل متوازی‌السطوح قائم بوده و انحراف زوایای سطوح مجاوز از زاویه قائمه بیش از پنج درجه باشد.

اندازه کوچکترین ضلع بلوک‌ها (ضلع عمود بر جهت برش) در سنگ‌های آهکی نباید از 40 سانتیمتر کمتر باشد.

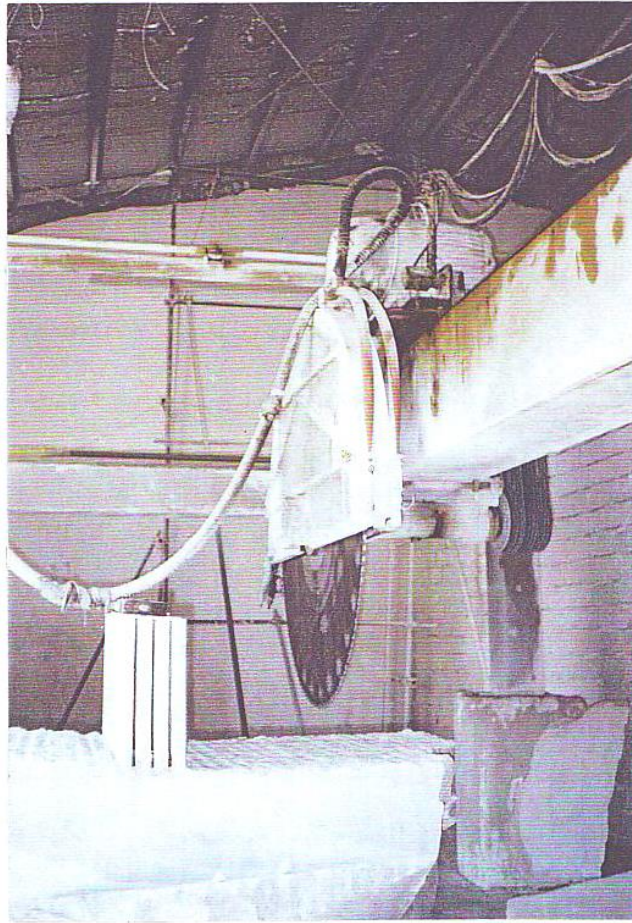
همانطور که قبلاً اشاره شد بلوک‌های اخذ شده از منطقه گدومه دارای ابعاد متناسب با این استانداردها هستند. سایر مشخصات بلوک‌های اخذ شده نیز کمابیش مطابق این استانداردها می‌باشد. عکس شماره 87 مرحله تخلیه بلوک‌های اخذ شده را در کارخانه سنگبری نشان می‌دهد. پس از این مرحله بلوک‌های بزرگ سنگ توسط اره بزرگ سنگ‌بر (عکس شماره 88) به لوح‌هایی به ضخامت دو و چهار سانتیمتر بریده شدند.

سنگها از نظر برش به سه دسته تقسیم می‌شوند :
الف – مواد نرم که به آسانی با اره بریده می‌شوند.
ب – مواد نیمه سخت زیر اره بدون اشکال بریده می‌شوند.



عکس شماره ۸۷- تخلیه بلوکهای سنگی اخذ شده در محل سنگبری ایوان

عکس شماره ۸۷- تخلیه بلوکهای سنگی اخذ شده در محل سنگبری ایوان



عکس شماره 88- اره بزرگ قله بر که بلوک‌های بزرگ سنگی در ابتدا در آن به لوح‌های دو و یا چهار سانتی بریده می‌شوند.

ج- مواد سخت به سختی و با اشکال با اره بریده می‌شوند.

سنگ‌های اخذ شده از منطقه گدومه از نوع «ب» می‌باشند. در این میان بلوک سنگی اخذ شده از محدوده یک گدومه با سهولت قابل قبولی بریده می‌شد ولی سنگ محدوده پانزده گدومه نسبتاً سخت بوده، به گونه‌ای که مدت زمان برش آن بسیار طولانی‌تر بود و خوردگی و استهلاک بیشتری برای لوازم و دستگاه‌های برش و ساب پدید می‌آورد. به نظر می‌رسد که این مشکل تا حدی به سطحی بودن سنگ اخذ شده بستگی داشته باشد. به عبارت دیگر چنانچه سنگ از سطح عمیق‌تر برداشت شود، برش آن نیز آسانتر خواهد بود.

به هر حال به علت سختی برش بلوک محدوده پانزده پس از برش حدود $2/3$ یا 75% بلوک سنگی به علت اینکه مقدار پلاک‌های بدست آمده برای بررسی قواره‌دهی سنگ کافی بود از برش باقیمانده آن صرف‌نظر شد. عکس شماره 89 بلوک اخذ شده از محدوده پانزده و قطعه باقیمانده از آن را نشان

می‌دهد. نکته مهم دیگر اینکه در برش هر دو بلوک سنگی جهت برش به موازات دسته درزه و ناپیوستگی اصلی انتخاب شده بود تا حتی‌الامکان پلاک‌های بزرگتری بدست آید. پس از برش کلیه لوح‌ها و پلاک‌های بدست آمده اندازه‌گیری شد که نتایج حاصل از این اندازه‌گیری‌ها در پی آمده است. از لوح‌های بدست آمده از هر منطقه تعدادی انتخاب و توسط دستگاه عملیات ساب و صیقل بر روی آنها انجام شد. هر یک از این سنگها طی چند مرحله با لقمه‌های ساییده متفاوتی ساب زده شدند تا به یک سطح صاف و صیقلی رسیدیم. عکس‌های شماره 90 و 91 مراحل ساب و صیقل را بر روی سنگهای محدودی یک و پانزده گدمه نشان می‌دهد. پس از این مرحله سنگ ساب زده توسط اره در اندازه‌های دلخواه بریده می‌شود و به شکل پلاک‌های بزرگ و کوچک منظم در می‌آید. عکس شماره 92 مرحله نهایی برش یک پلاک از سنگ منطقه یک گدمه را نشان می‌دهد.

1-6-5-6- مشخصات پلاک‌های تهیه شده

الف) منطقه یک گدمه

عکس شماره 93 نمایی از پلاک‌های تهیه شده از سنگ‌های ناحیه یک منطقه گدمه را نشان می‌دهد. ابعاد این پلاک‌ها $3 \times 480 \times 103$ سانتی‌متر می‌باشد. در مقطع بریده شده و ساب خورده رنگ این سنگ کرم مایل به خاکستری می‌باشد. آثار فسیلی فراوان در سطح سنگ مشاهده می‌گردد به آن حالتی الوان می‌دهد. همانطور که گفته شد این سنگ از لحاظ برش و ساب دارای شرایط مناسبی است از نظر رنگ نیز در رده سنگ‌های آهکی دارای رنگ نسبتاً مناسب است.



عکس شماره ۸۹- بلوک سنگی اخذ شده از محدوده پانزده گدمه که برش خورده است.



عکس شماره ۹۰- ساب و صیقل پلاک تهیه شده از محدوده یک گدمه

عکس شماره ۸۹- بلوک سنگی اخذ شده از محدوده پانزده گدمه که برش خورده است.

عکس شماره ۹۰- ساب و صیقل پلاک تهیه شده از محدوده یک گدمه



عکس شماره ۹۱- ساب و صیقل پلاک تهیه شده از محدوده پانزده گدومه



عکس شماره ۹۲- مرحله برش نهایی پلاک تهیه شده به ابعاد دلخواه

عکس شماره ۹۱- ساب و صیقل پلاک تهیه شده از محدوده پانزده گدومه

عکس شماره ۹۲- مرحله برش نهایی پلاک تهیه شده به ابعاد دلخواه

نکته قابل ذکر دیگر وجود درزه‌های انحلالی Stylolite در این سنگها است.

این درزه‌های انحلالی در ابتدا درزه‌های ساختمانی هستند و متعلق به همان سیستم درزه‌هایی هستند که در فصول قبل و در بخش زمین‌شناسی ساختمانی و مکانیک سنگ توضیح داده شدند. آب‌های فرورو که غنی از دی‌اکسید کربن هوا شده‌اند در طول این درزه‌ها پایین می‌روند و عمل انحلال دیواره‌های آهکی درزه را انجام می‌دهند. در اثر انحلال موضعی دو دیواره درزه یک ساخت خطی زیگزاگ و دندان‌دندانه پدید می‌آید. به نظر می‌رسد پدیده انحلال و رسوب در طول درزه‌های انحلالی بیشتر تحت تاثیر فشار کنترل می‌شود.

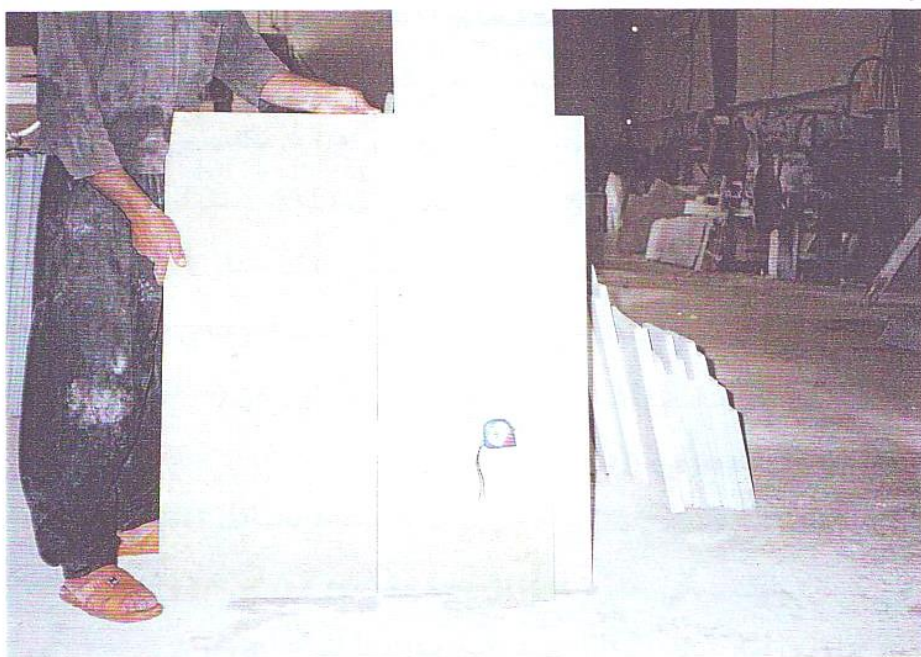
در مقطع برش خورده و صیقل زده سنگ محدوده یک گدومه این درزه‌های انحلالی به وضوح دیده می‌شوند. در برخی نقاط این درزه‌های دندان‌دندانه توسط بلورهای کلسیت ثانویه پر شده است. به هر حال آنچه مسلم است این درزه‌ها یک نقطه ضعف برای سنگ تزئینی به حساب می‌آیند که می‌تواند باعث ایجاد یک خط شکست بشود. فاصله بین این درزه‌های انحلالی متغیر است و بین حدود 30 سانتی‌متر تا 50 سانتی‌متر در پلاک‌های اخذ شده ملاحظه می‌شود. به هر حال به نظر می‌رسد با افزایش عمق مقدار این درزه‌های انحلالی به طور محسوسی کاهش یابد.

بر اساس داده‌های پس از برش و ساب مشخص شد که از بلوکی به حجم $1/2$ مترمکعب که به سنگبری حمل شد مقدار $27/19$ مترمربع انواع پلاک و قواره با ضخامت دو سانتی‌متر بدست آمد. نسبت قواره‌دهی مساحت به حجم اسن سنگها معادل $22/65$ می‌شود.

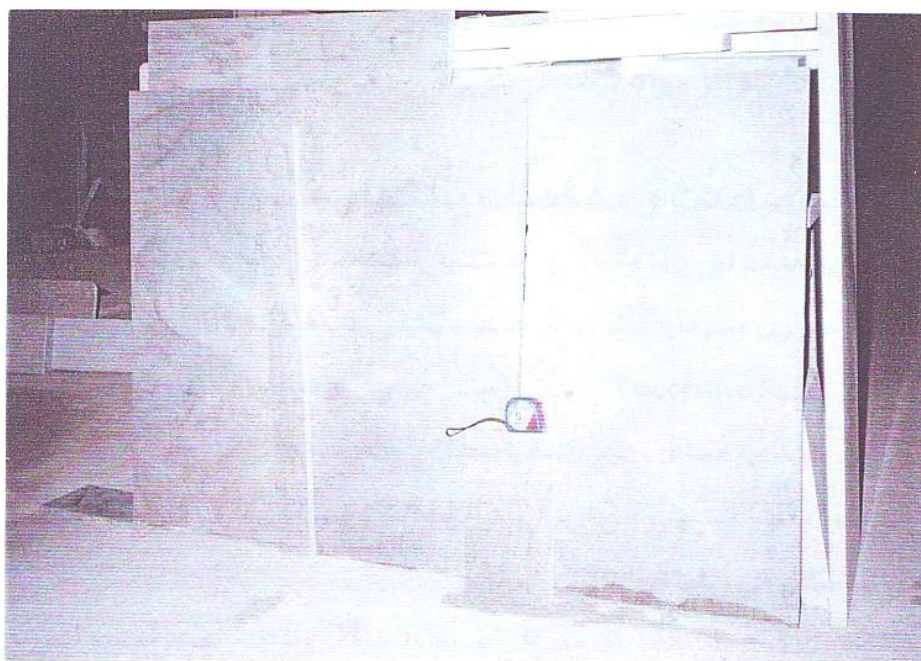
میزان بازیافت قواره نسبت به کل حجم بلوک اخذ شده معادل 81% برآورد می‌گردد. به این ترتیب حدود 19% از حجم سنگ به صورت قطعات غیر قابل استفاده و خرده سنگ در می‌آید که جز باطله حاصل از عملیات برش محسوب می‌شود.

الف) منطقه پانزده گدومه

عکس شماره 94 نمایی از پلاک‌های تهیه شده از سنگ‌های ناحیه پانزده منطقه گدومه را نشان می‌دهد. ابعاد این پلاک‌ها $2 \times 47 \times 90$ سانتی‌متر است. در مقطع بریده شده و ساب خورده این سنگ به رنگ طوسی با رگه‌های خاکستری مایل به بنفش مشاهده می‌شود. سنگ حالتی کمپاکت دارد و برش آن نسبت به سنگ ناحیه یک و کلاً نسبت به اکثر سنگهای آهکی مشکل‌تر است. آثار درز و ترک و نقاط ضعف در آن نادرست است و سنگ از استحکام خوبی برخوردار می‌باشد. از نظر رنگ در رده سنگ‌های آهکی نسبتاً تیره قرار می‌گیرد.



- عکس شماره ۹۳- پلاک‌های تهیه شده از سنگ‌های ناحیه یک گدومه



عکس شماره ۹۴- پلاک‌های تهیه شده از سنگ‌های ناحیه پانزده گدومه

عکس شماره ۹۳- پلاک‌های تهیه شده از سنگ‌های ناحیه یک گدومه

عکس شماره ۹۴- پلاک‌های تهیه شده از سنگ‌های ناحیه پانزده گدومه

بر اساس داده‌های پس از برش و ساب مشخص شد که از بلوک اولیه برداشت شده به حجم 2/29 مترمکعب اخذ گردیده از سینه کار حجمی معادل 0/52 مترمکعب برش نخورده باقی ماند. باقی حجم 1/77 مترمکعبی سنگ به پلاک‌ها و قواره‌هایی به قطر دو و چهار سانتی‌متر بریده شد و سپس برخی از آنها ساب و صیقل زده شدند. از این حجم سنگ مقدار 26/34 مترمربع انواع پلاک و قواره با ضخامت‌های دو و چهار سانتی‌متر بدست آمد نسبت قواره‌دهی مساحت به حجم این سنگ معادل 14/88 درصد می‌باشد که به میزان قابل توجهی (حدود 37%) کمتر از مقدار قواره‌دهی ناحیه یک گدومه می‌باشد.

میزان بازیافت قواره نسبت به کل حجم بلوک اخذ شده معادل 42% ارزیابی شد. به این ترتیب در برش این بلوک سنگی حدود 58% از حجم سنگ به صورت خرده سنگ و قطعات سنگی غیر قابل استفاده درآمد. مسلماً دلیل عمده این میزان باطله سطحی بودن بلوک سنگی اخذ شده بود که برش آن را بسیار دشوار می‌ساخت. بدیهی است که هر چه به عمق برویم میزان باطله کمتر خواهد شد و به نظر می‌رسد تا حد 35% کاهش یابد. به هر حال آنچه مسلم است اینکه میزان باطله مرحله برش در سنگ‌های محدوده پانزده گدومه، حدود 50% بیش از میزان باطله برش سنگ محدوده یک گدومه می‌باشد.

1-6-6-1- اختصاصات و مشخصات سنگ‌های منطقه از دیدگاه تجاری

عمده‌ترین هدف این پروژه بررسی پتانسیل استان در زمینه معادن سنگ‌های تزئینی و نما و امکان برنامه‌ریزی و سرمایه‌گذاری در جهت دستیابی به معدنی فعال در این زمینه است. اصولاً سنگ تزئینی Decorative Stone سنگی است طبیعی که در اندازه مشخصی انتخاب، تراش و یا برش خورده باشد. به معنای وسیع کلمه، اصطلاح سنگ‌های تزئینی شامل سنگ‌ها در هر شکل می‌باشند که به طور مستقیم و پس از برش، سائیده شدن و صیقل‌کاری در نماهای داخلی و خارجی ساختمان‌ها بکار می‌روند.

در ایران سنگ تزئینی هنوز آ « مصرف عام را نیافته و از این طریق موقعیت ایران نظیر سایر کشورهای در حال توسعه می‌باشد. در حال حاضر استانداردهای جهانی موجود در مراحل مختلف تولید تا مصرف، رعایت نمی‌گردد و در یک کلام فرهنگ سنگ کاری در کشور در سطح پائینی قرار دارد و تاکنون کمتر به آن به عنوان یک «صنعت» نگریسته شده است.

1-6-6-1- مشخصات و استانداردهای تجاری و صادراتی

به طور کلی در سطح جهانی دو مجموعه استاندارد معتبر سنگ وجود دارد که یکی استاندارد ASTM و دیگری BS است. استاندارد ASTM امروزه از اعتبار خاصی برخوردار بوده و مرجعی جهت دست اندرکاران صنعت سنگ به شمار می‌رود.

استاندارد مربوط به سنگ‌های آهکی ASTM C568-89 است. بر این اساس خواص فیزیکی سنگ آهک را بر اساس چگالی بصورت کم، متوسط، و زیاد مشخص نموده است. بطوریکه سنگ‌های آهکی با چگالی 1/76 تا 2/16 را کم چگالی و از 2/16 تا 2/56 را چگالی متوسط و از 2/56 به بالا را چگالی زیاد نامیده‌اند. در فصول قبل به اختصاصات فیزیکی و مکانیکی مطلوب این سه دسته سنگ آهکی پرداخته شده است.

در بخش‌های پیشین به استانداردهایی که به هنگام برداشت کوپ و بلوک باید مدنظر قرار گیرد اشاره شده است.

1-6-6-2- مختصری در مورد ذخایر و تولید سنگ تزئینی در ایران

به طور کلی میزان ذخایر شناخته شده سنگ‌های مرمر، تراورتن و سنگ آهک در ایران بالغ بر 3/3 میلیارد تن است. ایران به لحاظ کیفیت و میزان ذخایر سنگ‌های تزئینی و نما جز ده کشور دارنده معادن مرغوب سنگ در جهان به شمار می‌رود. میزان ذخایر سنگ‌های مرمریتی (مشابه سنگ‌های منطقه مورد مطالعه گدومه)، 1371 میلیون تن برآورد می‌شود. میزان ذخایر سنگ چینی ایران 630 میلیون تن تخمین زده می‌شود.

بر مبنای آمار سال 1374، استان ایلام با 1,500,000 تن ذخیره قطعی سنگ تزئینی از نوع مرمریت 1/0% از ذخایر قطعی کشور را در خود جای داده است و از این نظر در رتبه بیست و سوم قرار دارد.

در ایران تا قبل از سال 1366 اغلب پیمانکاران و معدنکاران توجه خاصی به نحوه استخراج نداشتند و توجه خود را تنها به کم کردن هزینه و افزایش تولید معطوف می‌داشتند. از سال 1366 تغییر روش استخراج در معادن سنگ‌های تزئینی از انفجاری به روش‌های جدید در دستور کار قرار گرفت و پس از مدتی استفاده از مواد ناریه در معادن سنگ تزئینی ممنوع شد. روش‌های جایگزین عمدتاً استفاده از روش چال زنی موازی با استفاده از پارس، گوه و جک، استفاده از سیم برش فولادی، دستگاه برش الماسه، دستگاه شیارزن و استفاده از شعله بود. در این بین هم اکنون اقتصادی‌ترین روش استفاده از سیم برش الماسه و چال موازی می‌باشد. در روش‌های نوین میزان ضایعات به حداقل ممکن می‌رسد، سنگ‌ها به ابعاد مورد نظر بریده می‌شوند، حتی‌المقدور از به وجود آمدن لاشه جلوگیری می‌شود، درزهای طبیعی به وجود نمی‌آیند و امکان استخراج ذخیره‌های پایین‌تر از سطح توپوگرافی وجود دارد.

در بخش فرآوری با وجود اینکه هنر سنگ کاری در ایران قدمتی 7 هزارساله دارد ولی متأسفانه صنعت سنگبری از پیشینه درخشانی برخوردار نمی‌باشد. در حال حاضر، تعداد کارگاه‌ها و کارخانجات فرآوری سنگ تزئینی در ایران حدود 3500 واحد می‌باشد که بسیاری از آنها از ماشین‌آلات فرسوده و کهنه استفاده می‌کنند. از این بین 2650 واحد از واحدهای کوچک و فاقد پروانه هستند. در استان ایلام یک واحد سنگبری فعال با ظرفیت اسمی 35 هزار مترمربع مشغول فعالیت است.

در حال حاضر واحدهای سنگبری با مشکلات عدیده‌ای همچون استاندارد نبودن تولیدات، استاندارد نبودن ماشین‌آلات و در اختیار نداشتن لوازم مصرفی استاندارد مانند سگمنت، تیغه اره، تیغه قله بر و لقمه‌های ساب و صیقل و ... دسته به گریبان هستند.

مسئله مهم دیگر هزینه بالایی حمل و نقل سنگ‌ها است. در حال حاضر هزینه حمل یک تن سنگ در داخل حدود 40 تا 50 درصد قیمت نهایی آن در بازار می‌باشد. در حالیکه در خارج از کشور این سهم چیزی بین 10 تا 20% است.

1-6-6-3- بازار مصرف و صادرات سنگهای تزئینی

اهمیت صادرات در اقتصاد کشور ناگفته پیداست و در این بین صادرات سنگ یکی از مهمترین پتانسیل‌های صادراتی ایران است. صنعت سنگ از جمله صنایعی است که بخش فرآوری آن شدیداً سرمایه‌بر است. چرا که این ماشین‌آلات و تجهیزات است که در ارتقاء سطح کیفی تولیدات و قابل رقابت بودن آن در بازار جهانی نقش اساسی را بعهده دارد.

همواره ارزش صادرات سنگهای کار شده سهم بیشتری نسبت به سنگهای کار نشده داشته است با وجود اینکه از نظر حجمی دارای سهم کمتری بوده است به عنوان مثال در سال 1374 بالغ بر 117/5 هزار تن سنگ تزئینی به ارزش 13/2 میلیون دلار صادر شده است. از این میان به لحاظ مقداری 43/9% سهم سنگهای کار شده است ولی از نظر ارزشی 65/2% سهم سنگهای کار شده می‌باشد. دلیل این عدم تناسب آشکارا ارزش بالایی سنگ فرآوری شده است.

صادرات سنگهای تزئینی ایران از سال 68 تا 74 به طور متوسط سالیانه 33% افزایش یافته است به طور کلی طی همین دوره 68 تا 74 ارزش متوسط هر تن سنگ کار نشده از 86/1 دلار در سال 68 به 69/6 دلار در سال 74 کاهش یافته است. همچنین ارزش متوسط هر تن سنگ کار شده از 219/7 دلار در سال 68 به 166/7 دلار تنزل یافته است.

این تنزل قیمت جهانی و همچنین وجود تورم دو رقمی و بالا در کشور دلیل عمده عدم جذب سرمایه‌های کلان و خارجی در صنعت استخراج و فرآوری سنگ تزئینی می‌باشد.

مسئلاً آنچه یک صادرکننده را موفق می‌کند بازاریابی دقیق و موثر و حضور در عرضه بین‌المللی و رقابت با سایر عرضه‌کنندگان است.

به هر حال قیمت صادرات مصوب سنگ‌های مرمریتی از نوع سنگ‌های منطقه یک و پانزده گدمه که توسط مرکز توسعه صادرات ایرات تعیین شده است و مشمول 50% تخفیف در پیمان ارزی می‌باشد مبلغ هشت دلار برای هر مترمربع سنگ بریده و کار شده تا ضخامت 2 سانتی‌متر است. این قیمت برای سنگ‌های خام و کار نشده و کوپ مبلغ بیست دلار برای هر تن می‌باشد. مبالغ فوق‌الذکر می‌توانند تا ده درصد نوسان داشته باشند. این نرخ‌ها و میزان تخفیف تعلق گرفته به پیمان ارزی سالیانه بازرگاری می‌شود.

از نظر بازار مصرف داخلی سنگ ناحیه یک منطقه گدمه به دلیل رنگ روشن‌تر به نظر می‌رسد دارای بازار مصرف داخلی بهتری می‌باشد. به دلیل وجود نقاط ضعف استیلولیت و آثار فسیلی فراوان استفاده از این سنگ در نمای خارجی ساختمان معقول به نظر نمی‌رسد. بهترین مورد مصرف این سنگ استفاده از آن در نمای داخلی ساختمانها به صورت پلاک‌های بزرگ و استفاده از آن به عنوان پوشش کف و قرنیز دیوارها در قطعات کوچکتر می‌باشد. قیمت این سنگ با توجه به کشش بازار حدود مترمربعی 30,000 ریال برای پلاک‌های دوسانته پیش‌بینی می‌شود.

سنگ منطقه پانزده گدمه دارای رنگ تیره‌تری است که می‌تواند از لحاظ سلیقه‌ای تقاضای آن در بازار مناطق و استان‌های همجوار را محدود نماید. ولی آنچه جالب است این نکته می‌باشد که در استان ایلام و در شهرهای همجوار محدوده گدمه این رنگ سنگ مورد توجه و علاقه ساکنین می‌باشد و تقاضای خوبی برای آن وجود دارد. با توجه به ماهیت سنگ استفاده از آن در نمای خارجی و داخلی ساختمان و قرنیزها و پله‌ها و پوشش کف به صورت پلاک‌ها و قطعات دو سانتی و چهار سانتی امکان پذیر است. با توجه به تقاضای بازار پیش‌بینی می‌شود این سنگ بین 25,000 تا 30,000 ریال برای هر مترمربع پلاک دو سانتی، متقاضی داشته باشد.

همانطور که گفته شد هم اکنون معدن فعال سنگ تزئینی در سطح استان وجود ندارد و تنها واحد سنگبری استان، سنگ مورد نیاز خود را از استان‌های همجوار تهیه می‌کند. بنابراین یکی از پارامترهای مهم اقتصادی بودن بهره‌برداری از سنگ‌های منطقه گدمه مقایسه آن با سایر سنگ‌های مورد استفاده در استان می‌باشد.

سنگبری ایوان عموماً از سنگ‌های زیر برای فعال نگاه داشتن کارخانه استفاده می‌کند. تراورتن اسلام‌آباد که در پای معدن به قیمت حدود تنی 45,000 ریال خریداری می‌گردد و برای حمل آن به ایوان حدود تنی 25,000 ریال هزینه می‌گردد، قیمت تمام شده آن در کارخانه حدود تنی 70,000 ریال می‌باشد. به طور کلی این سنگ با وجود رنگ سفید و روشن و یکدست خود از نظر استحکامی سنگ مناسبی نمی‌باشد و از مرغوبیت پایینی برخوردار است.

مرمریت هرسین که در پای معدن به قیمت حدود تنی 120,000 ریال خریداری می‌شود و هزینه حمل آن در ایوان نیز بالغ بر تنی 70,000 ریال است. به این ترتیب قیمت تمام شده این سنگ حدود تنی 190,000 ریال می‌باشد. این سنگ دارای رنگ خاکستری روشن تا کرم می‌باشد. حالتی نیمه متبلور دارد و از نظر استحکام سنگ مناسبی است. به طور کلی این سنگ در میان مرمریت‌ها سنگ نسبتاً مرغوبی است و در منطقه نیز بازار مصرف مناسبی دارد.

سنگ‌های مرمریت ابری بروجرد در حدود تنی 70,000 ریال در پای معدن معامله می‌شوند و هزینه حمل آن تا ایوان حدود 80,000 ریال برای هر تن برآورد می‌گردد. بنابراین هر تن از این سنگ در پای کارخانه حدود 150,000 ریال تمام می‌شود. این سنگ مرمریتی دارای استحکام و برشی و ساب مناسبی است و بیشتر برای پوشش کف و بخصوص پله‌ها مورد استفاده قرار می‌گیرد.

سنگ‌های لای بید اصفهان در انواع مختلفی عرضه می‌شوند. مرمریت آن از حدود تنی 120,000 ریال تا بالاتر عرضه می‌گردد. سنگ چینی لای بید با قیمت حدود تنی 300,000 ریال در پای معدن معامله می‌شود. هزینه حمل هر تن سنگ تا ایوان در حدود تنی 110,000 ریال می‌باشد.

بنابراین قیمت تمام شده سنگ مرمریتی لای بید در کارخانه حدود تنی 230,000 ریال است. علاوه بر اینها گاه‌گاه سنگ‌های دیگری مانند سنگ‌های قروه نیز مورد استفاده قرار می‌گیرند که غالباً سنگ‌های گران قیمتی هستند.

با توجه به موارد بالا مشخص می‌شود که هزینه حمل یکی از مهمترین پارامترهای قیمت تمام شده است و از این نظر با توجه به اینکه هزینه حمل هر تن سنگ از گدومه تا ایوان در حدود تنی 30,000 ریال برآورد می‌گردد. سنگ منطقه گدومه دارای مزیت نسبی چشمگیری است. به نظر می‌رسد در صورت بهره‌برداری از سنگ‌های منطقه گدومه این سنگ‌ها بسته به مرغوبیت و رنگ بین تنی 70,000 رسال تا 100,000 ریال در چای معدن قیمت‌گذاری شود.

از نظر مرغوبیت این سنگ مسلماً بهتر از سنگ اسلام‌آباد است و گاه در حد سنگ‌های هرسین می‌باشند. به این ترتیب می‌توان پیش‌بینی کرد که قیمت تمام شده سنگ منطقه گدومه در سنگ‌بری ایوان حدود 30% پایین‌تر از سنگ‌های مشابه باشد.

نکته مهم دیگر سطح رفاه و قدرت اقتصادی مردم استان است که به طور کلی پایین‌تر از سطح عمومی زندگی در کشور است. بنابراین آنچه مسلم است به علت محدودیت توان اقتصادی مردم منطقه، سنگ‌های گران قیمت در بازار مصرف کشتش ندارند. جهت ترویج فرهنگ استفاده از سنگ تزئینی به عنوان یک مصالح ساختمانی در این منطقه، باید سنگ‌های تزئینی با قیمت پایین و متوسط در این بازار عرضه شوند. از این نظر نیز سنگ‌های منطقه گدومه در شرایط مناسبی هستند.

پیشنهادات

- جهت انجام مطالعات تکمیلی در منطقه گدومه موارد زیر پیشنهاد می‌گردد :
- مطالعات زمین‌شناسی تفصیلی در ناحیه‌های یک و پانزده گدومه (و یا یکی از آنها در این مرحله) و تهیه نقشه‌های زمین‌شناسی و توپوگرافی بزرگ مقیاس 1:1000 یا 1:500
 - انجام نمونه‌برداری‌های سیستماتیک در نواحی مورد بررسی جهت تعیین خصوصیات دقیق‌تر فیزیکی، شیمیایی و مکانیکی سنگها و زون‌بندی ناحیه از نظر این خصوصیات
 - برآورد ذخیره دقیق از محدوده‌های مورد بررسی
 - تعیین محل‌های مناسب برای باز کردن سینه کارها و جهت پیشروی آنها با توجه به مسائل مربوط به طراحی معادن روباز
 - انتخاب روش‌های مناسب معدنکاری و استخراج با توجه به کلیه جوانب
 - بررسی دقیق بازدهی معدن از نظر کوپ‌دهی، قواره‌دهی و پلاک‌دهی و آزمایشات برش و صیقل مفصل‌تر و زون‌بندی محدوده‌ها از این نظر
 - مطالعات فنی – اقتصادی دقیق و بررسی بازار مصرف و امکان‌پذیری Feasibility Study

بخش دوم

مطالعات زمین‌شناسی و پی‌جویی سستین و باریت در ناحیه چغال زردبولی

فصل اول

کلیات

1-1-2- موقعیت جغرافیایی و راههای دسترسی به محدوده مورد مطالعه :

محدوده مطالعاتی در 35 کیلومتری شمال غرب شهرستان ایلام واقع شده است. این ناحیه بین طولهای جغرافیایی شرقی 00 و 46° تا 49 و 6 و 46° و عرضهای جغرافیایی شمالی " 42 و 39 و 33° تا " 00 و 45° و 33° محدود می‌گردد. مساحت ناحیه مورد مطالعه در حدود 55 کیلومتر مربع بود و بخشی

از ورقه زمین‌شناسی 1:250,000 ایلام - کوه‌دشت (تهیه شده توسط شرکت ملی نفت ایران) و نیز ورقه توپوگرافی 1:50,000 سرنی را تشکیل می‌دهد.

جهت دسترسی به این محدوده می‌توان از جاده ایلام به مهران استفاده نمود. به طوریکه از سه راهی جندالله به طرف سرنی پس از طی 7 کیلومتر جاده آسفالت به دوراهی بولی می‌رسیم و از آن به بعد پس از طی 14 کیلومتر جاده خاکی - آسفالت به منطقه موردنظر دسترسی پیدا می‌کنیم. در داخل منطقه فوق راه دسترسی وجود نداشته لذا جهت دسترسی به نواحی موردنظر بایستی از آبراهه‌ها استفاده نمود.

2-1-2- آب و هوا و پوشش گیاهی منطقه مطالعاتی :

شهرستان ایلام از نظر اقلیمی در زمستانها دارای آب و هوایی نسبتاً سرد و در تابستانها معتدل می‌باشد. شرایط آب و هوایی این ناحیه طبق آمار شانزده ساله (دوره زمانی 1966 تا 1982) ایستگاه آب و هواشناسی ایلام در قسمت آب و هوای فصل یکم بخش اول این گزارش آورده شده است. آب و هوای این منطقه متأثر از بلندی زمین، در تغییر است. ناحیه اکتشافی چغال زردسیاه کوه به علت ارتفاع زیاد عموماً دارای آب و هوای ملایم است. این ناحیه از لحاظ پوشش گیاهی دارای درختان بلوط و بنه می‌باشد. این درختان به ویژه در بخش شمالی ناحیه مذکور، دامنه‌ها را به زیر پوشش سبز جنگلی زیبایی برده‌اند که خود در تنظیم رطوبت و دمای ناحیه تأثیر بسزایی دارد.

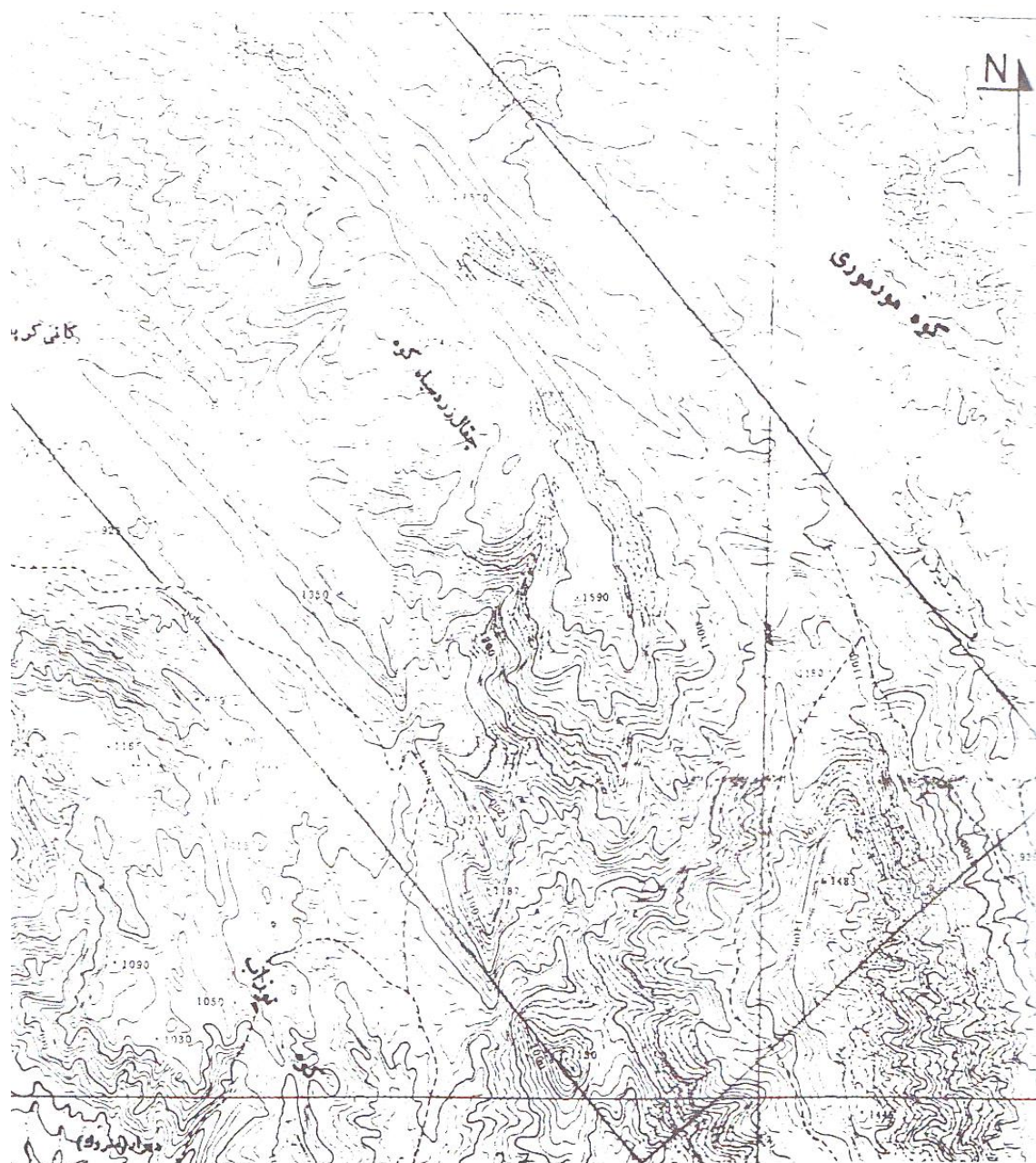
2-1-3- ژئومورفولوژی و شبکه آبراهه‌ای منطقه مطالعاتی

چغال زرد سیاه کوه، طاق‌دیس درازی در امتداد شمال غربی - جنوب شرقی می‌باشد. این طاق‌دیس دارای طولی بالغ بر 18 کیلومتر و عرض تقریباً 5 کیلومتر است. این ناحیه پستی و بلندیهای زیادی دارد به نحویکه اختلاف ارتفاع کناره و تاج این طاق‌دیس تا بیش از 800 متر می‌رسد. در این منطقه کوهستانی، شیب توپوگرافی بسیار زیاد بوده و راه دسترسی وجود ندارد.

مهمترین ارتفاعات این ناحیه، قله چغال زرد سیاه کوه با ارتفاع 1780 متر و قله مله زگله (1590 متر) می‌باشند. پست‌ترین ناحیه محدوده مطالعاتی در غرب و در حاشیه راه دسترسی به این منطقه، با ارتفاع حدود 900 متر، قرار دارد. شبکه آبراهه‌ای منطقه چغال زرد بولی بصورت دندریتی است به طوریکه آبراهه‌ها از سمت شمال شرق به طرف جنوب غرب به هم می‌پیوندند و آبراهه اصلی را ایجاد می‌نمایند. رودخانه خوش در بخش جنوب شرقی و رودخانه تلخاب در منتهی‌الیه شمال غربی، حوضه‌های آبریز اصلی ناحیه مورد مطالعه را تشکیل می‌دهند. هر دو این رودخانه‌ها به سوی جنوب غرب تا خارج از مرزهای کشور، جاری هستند.

چشمه آب گرم تنگ حمام در قسمت شمال غربی ناحیه چغال زرد بولی و در مسیر دره تلخاب واقع شده است. دبی این چشمه در حدود 20 لیتر در ثانیه بوده و دارای دمایی بالغ بر 40 درجه سانتیگراد می باشد. آب چشمه مذکور گوگردی و Eh احیایی دارد. محصولات رسوبی گرمای چشمه آبگرم تنگ حمام، کربنات کلسیم، گوگرد و مواد آلی سیاه رنگ می باشد.

نقشه شماره یک وضعیت توپوگرافی منطقه چغال زرد بولی را نشان می دهد.



نقشه شماره یک: وضعیت توپوگرافی منطقه چغال زرد بولی، مقیاس ۱:۵۰,۰۰۰

نقشه شماره یک : وضعیت توپوگرافی منطقه چغال زردبولی، مقیاس 1:50.000

4-1-2- پیشینه مطالعاتی منطقه

در سال 1375 شرکت خدمات اکتشافی کشور توسط شادروان مهندس فرزاد آزر، طرح اکتشاف کانی‌های سنگین ایلام را به انجام رسانید. در این طرح ناحیه چغال زرد بولی مورد شناسایی اولیه ژئوشیمیایی قرار گرفت. براساس نقشه‌های تهیه شده در این طرح وجود ناهنجاری‌های باریت و نیز بیٹومین و کمی فسفات و سلسنتین به همراه ناهنجاری‌های سولفورهای آهن (پیریت و مارکاسیت) حاوی مقادیری آرسنیک، روشن گردیده است. در حالی که آثار کانی‌های مس در سطح زمین یافته نشده است.

فصل دوم

زمین‌شناسی عمومی منطقه

1-2-2- موقعیت منطقه در تقسیم‌بندی ساختاری ایران

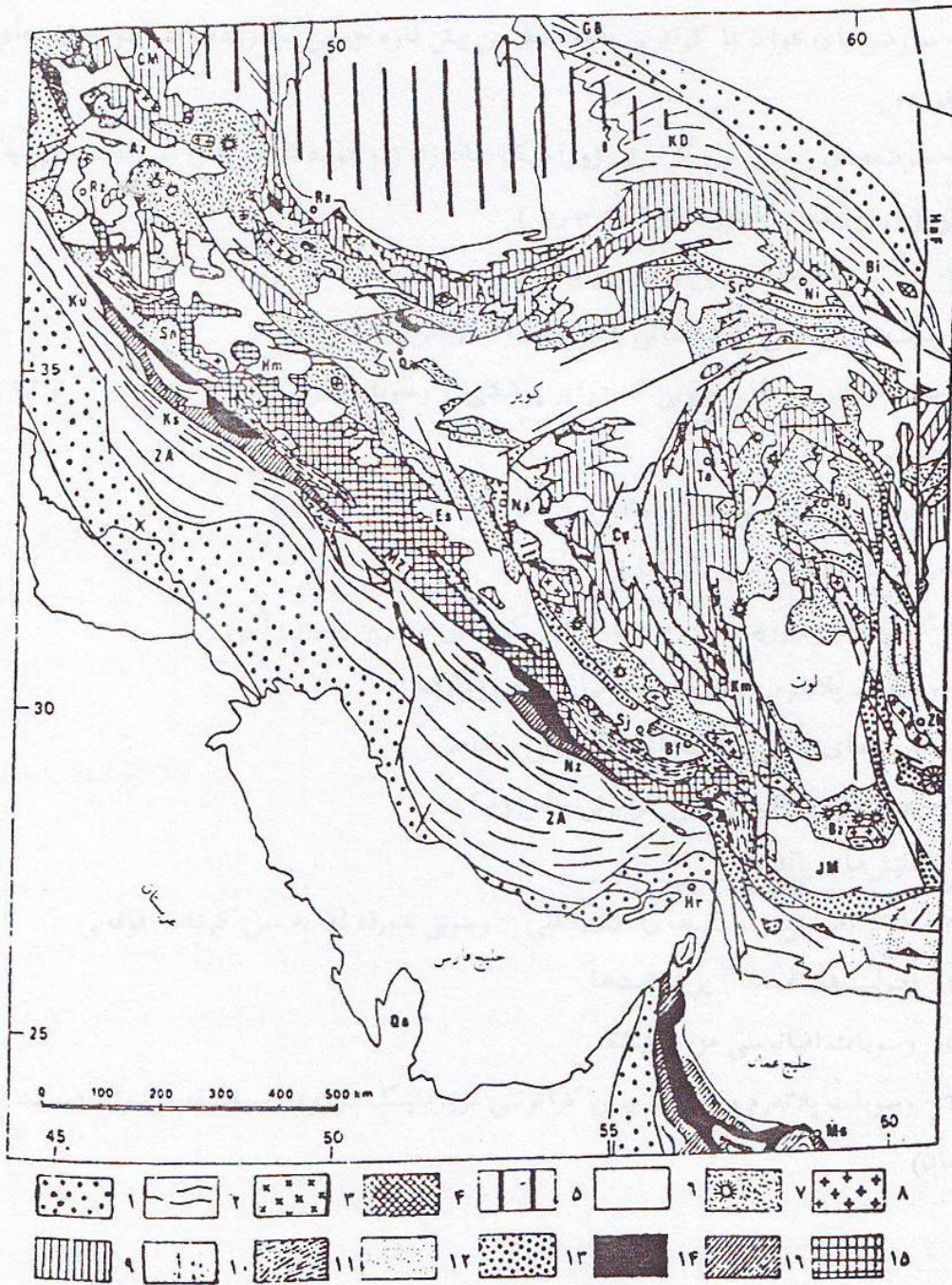
همانطوری که در فصل زمین‌شناسی عمومی بخش اول گزارش حاضر (فصل دوم) گفته شد، منطقه مورد مطالعه در تقسیم‌بندی ساختمانی- رسوبی ایران از نظر اشتوکلین (Stocklin, 1968) و تقسیم‌بندی واحدهای ساختمانی- رسوبی ایران از نظر نبوی (1355) و همچنین رده‌بندی واحدهای ساختمانی و گسترش حوزه‌های رسوبی ایران، در نوار زاگرس چین خورده واقع گردیده است. در خصوص خصوصیات زون زاگرس و نیز نوار زاگرس چین خورده در بخش اول توضیحات لازم آورده شده است.

علاوه بر این ناحیه مطالعاتی در تقسیم‌بندی تکتونیکی ایران که توسط اشتوکلین (1977) ارائه گردیده در سرزمین‌های نئوژن تا کواترنر (حد واسط بین پیش قاره چین نخورده و مناطق حاشیه‌ای چین خورده قرار گرفته است.

شکل 1 رده‌بندی تکتونیکی ایران از نظر اشتوکلین (1977) را نشان می‌دهد.

2-2-2- معرفی واحدهای سنگی چین‌های منطقه

منطقه چغال زرد بولی از لحاظ ساختمانی به صورت طاق‌دیس پلانچ‌دار می‌باشد. این طاق‌دیس دارای روند شمالی غربی- جنوب شرقی بوده و از روند ساختمانی کلی منطقه تبعیت می‌نماید.



شکل شماره ۱: رده‌بندی تکتونیکی ایران از نظر اشتوکلین (۱۹۷۷) منطقه مورد مطالعه باعلامت ضربدر مشخص شده است. (شرح شکل در صفحه بعد)

شکل شماره ۱: رده‌بندی تکتونیکی ایران از نظر اشتوکلین (۱۹۷۷) منطقه مورد مطالعه با علامت ضربدر مشخص شده است. (شرح شکل در صفحه بعد)

توضیح شکل شماره ۱:

1- سرزمین‌های نئوژن تا کواترنر، حد واسط بین پیش قاره چین خورده و مناطق حاشیه‌ای چین خورده

2- حوضه‌های رسوبی بین کراترنری ژوراسیک- پالئوژن (در حوزه شمالی) و رسوبات حاشیه، کواترنری (مزوئیک- پالئوژن در حوزه جنوبی)

3- گرانیتهای هرسی نین و سمرین پیشین

4- سنگ‌های رسوبی و آتشفشانی پالئوزوئیک تا تریاس

5- پوسته اقیانوسی خزر جنوبی که در زیر پوششی از رسوبات مزوزوئیک- ترسیر- کواترنر مدفوق است.

6- حوضه‌های بین کوهستانی و نئوژن - کواترنر

7- زون آتشفشانی ترسیر- کواترنر

8- گرانیتهای دیوریت‌های مربوط به فاز کوهزایی سیمین پسین و آلی

9- رسوبات پلاتفرمی و حوضه بین کراتونی مزوزوئیک

10- هسته‌های قدیمی سنگ‌های دگرگونی پرکامبرین

11- حوضه ژئوسنکلینالی بین کراتونی پالئوزوئیک

12- فلش‌های پالئوژن

13- ملانر افیولیتی و سنگ‌های آتشفشانی- رسوبی همراه آن به سن کرتاسه فوقانی

14- افیولیت‌ها عمدتاً پریدوتیت‌ها

15- رسوبات اقیانوسی مزوزوئیک

16- رسوبات پلاتفرم و حوضه بین کراتونی مزوزوئیک در زون اسفندقه مریوان (سنندج سیرجان)

جهت پلانچ این طاق‌دیس به سمت جنوب شرقی است. هسته طاق‌دیس چغال زرد سیاه‌کوه را سازند ایلام (کرتاسه بالایی) تشکیل داده است.

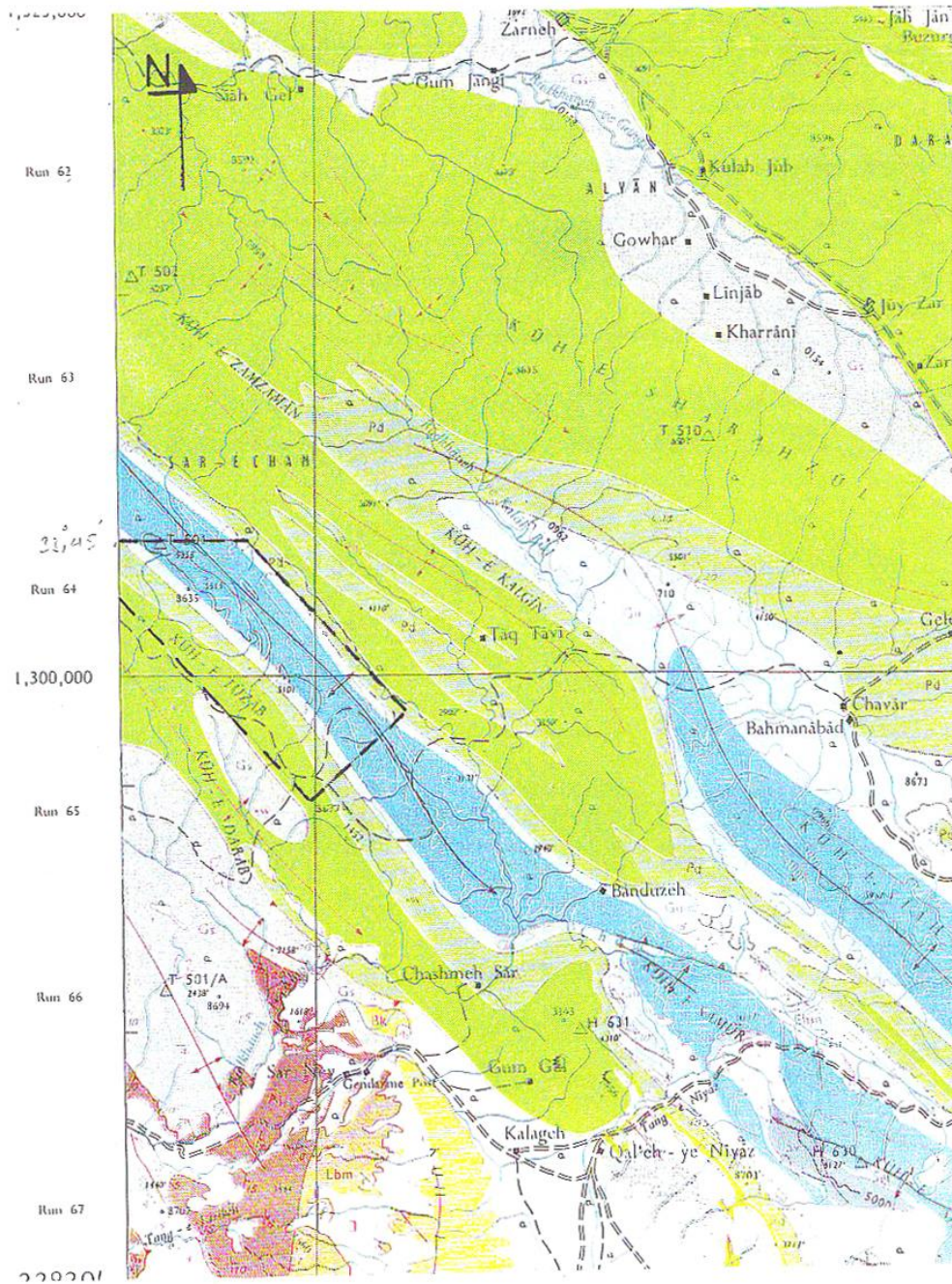
در دو پهلو این طاق‌دیس به سمت شمال شرق و جنوب غرب به ترتیب سازندهای گورپی (کرتاسه بالایی)، پابده (ائوسن- پالئوسن)، آسماری (الیگوسن- میوسن زیرین) و گچساران (میوسن) به صورت تقریباً هم شیب رخنمون دارند. نقشه شماره 2، نقشه زمین‌شناسی به مقیاس 1:250.000 منطقه مطالعاتی را نشان می‌دهد.

در بخش گذشته (بخش اول) درخصوص سازندهای آسماری و گچساران توضیحات لازم داده شده لذا در این بخش به توصیف سازندهای ایلام، گورپی و پابده می‌پردازیم :

الف) سازند ایلام

محل مقطع نمونه سازند ایلام در همان محل سازند سورگاه، یعنی در انتهای شمال غربی کبیر کوه ایلام انتخاب شده است. سازند ایلام همانند سازند سروک دو رخساره متفاوت دارد، یکی رخساره پلاژیک نسبتاً عمیق که در لرستان وجود دارد و مقطع نمونه هم در آن انتخاب شده است و دیگری رخساره‌های کم عمق که در خوزستان و فارس گسترش دارد و به عقیده سید امامی (1351) ممکن است در نواحی اخیر یکی یا هر دو رخساره در کنار هم باشد که در این حالت باید بین آنها حالت تداخل بین انگشتی برقرار باشد.

رخساره‌های پلاژیک سازند ایلام در مقطع نمونه 190 متر ضخامت داشته و از نظر لیتولوژی شامل آهک‌های رسی دانه‌ریز خاکستری رنگ با لایه‌بندی منظم است و در آن لایه‌های نازکی از شیل‌های سیاه رنگ هم دیده می‌شود. بخش‌های قاعده‌ای آن بیشتر سیلیسی بوده و در آن قلوه‌های درشت هماتیت دیده می‌شود که دلالت بر دگرشیبی فرسایشی در حد زیرین آن با سازند سورگاه و سروک دارد. حد فاصل آن با سازند گورپی نیز ظاهراً هم شیب است (اشتوکلین، 1972). براساس فسیل‌های فراوانی که در سازند ایلام یافت می‌شود سن سازند پلاژیک ایلام سانتونین تا کامپانین تعیین شده است. رخساره‌های کم عمق سازند ایلام در فارس و خوزستان گسترش دارد (شکل 2) و از نظر لیتولوژی شامل آهک‌های قلوه‌ای می‌باشد و در بسیاری موارد از آهک‌های مشابه و رخساره پلاژیک تشکیل شده است. سن این رخساره نیز همانند رخساره نسبتاً عمیق، سانتونین تا کامپانین بدست آمده است.



نقشه شماره ۲- نقشه زمین‌شناسی منطقه مطالعاتی، مقیاس ۱:۲۵۰,۰۰۰، تهیه شده توسط شرکت ملی نفت ایران (چهارگوش ایلام-کوه‌دشت)، محدوده مورد مطالعه با خط چین مشخص شده است.

نقشه شماره ۲- نقشه زمین‌شناسی منطقه مطالعاتی، مقیاس 1:250.000 تهیه شده توسط شرکت ملی نفت ایران (چهارگوش ایلام، کوه‌دشت)، محدوده مورد مطالعه با خط چین مشخص شده است.

(ب) سازند گورپی

مقطع نمونه این سازند در تنگ پابده، در دامنه جنوب غربی کوه پابده در شمال میدان نفتی لالی در خوزستان اندازه‌گیری شده و ضخامت آن 350 متر گزارش شده است (جیمز و وانید، 1965). از نظر لیتولوژی شامل مارن‌های تیره خاکستری مایل به آبی، شیل و کمی آهک مارنی خاکستری رنگ است. یک واحد آهک مارنی به رنگ سفید و به ضخامت 110 متر در قسمت‌های میانی این سازند، در لرستان و خوزستان دیده می‌شود که به نام بخش آهکی امام حسن نامگذاری شده است. در منطقه لرستان در نزدیکی مرز ایران و عراق، در داخل مارن‌های تیره رنگ سازند گورپی، یک واحد آهکی دیگر نیز ظاهر می‌شود که با رخساره کم عمق‌تری مشخص است و سرشار از فسیل دو کفه‌ای لופا است، به همین دلیل به آن بخش آهک لوفادار گفته‌اند.

در کنتاکت زیرین سازند گورپی با سازند ایلام دگرشیبی فرسایشی خفیفی وجود دارد که با سطح آهن‌دار هوازده مشخص است و در مناطقی که سازند ایلام وجود نداشته باشد سازند گورپی با انفضال رسوب مشخصی بر روی سروک قرار می‌گیرد. کنتاکت فوقانی آن با سازند پابده با شیل‌های ارغوانی حالت دگرشیبی فرسایشی دارد. در شمال شرق لرستان، بخش بالایی سازند گورپی به تدریج به ماسه سنگ و سنگ‌های سیلنتی سازند امیران تبدیل می‌شود (شکل 2) و در جهت فارس داخلی نیز رفته رفته رخساره آهکی سازند تاربور جانشین سازند گورپی می‌شود (شکل 2).

سن قاعده سازند گورپی در نقاط مختلف متفاوت است. در فارس و خوزستان، مرز زیرین سازند گورپی، سانتونین گزارش شده و حد فوقانی آن در نواحی مذکور ماستریشترین تعیین گردیده است. در لرستان، قاعده سازندگی گورپی کامپانین، ولی مرز فوقانی آن در شمال لرستان تا پالئوسن نیز ادامه دارد (شکل 2). با توضیحات فوق نتیجه می‌شود که مرز فوقانی سازند گورپی هم در نواحی مختلف، همزمان نیست.

ج) سازند پابده

نام این سازند از کوه پابده در خوزستان انتخاب شده و مقطع نمونه آن در تنگ پابده در جنوب شرق کوه پابده واقع در شمال میدان نفتی لالی اندازه‌گیری شده است. در مقطع نمونه، ضخامت آن 798/5 متر و از پایین به بالا شامل بخش‌های زیر است:

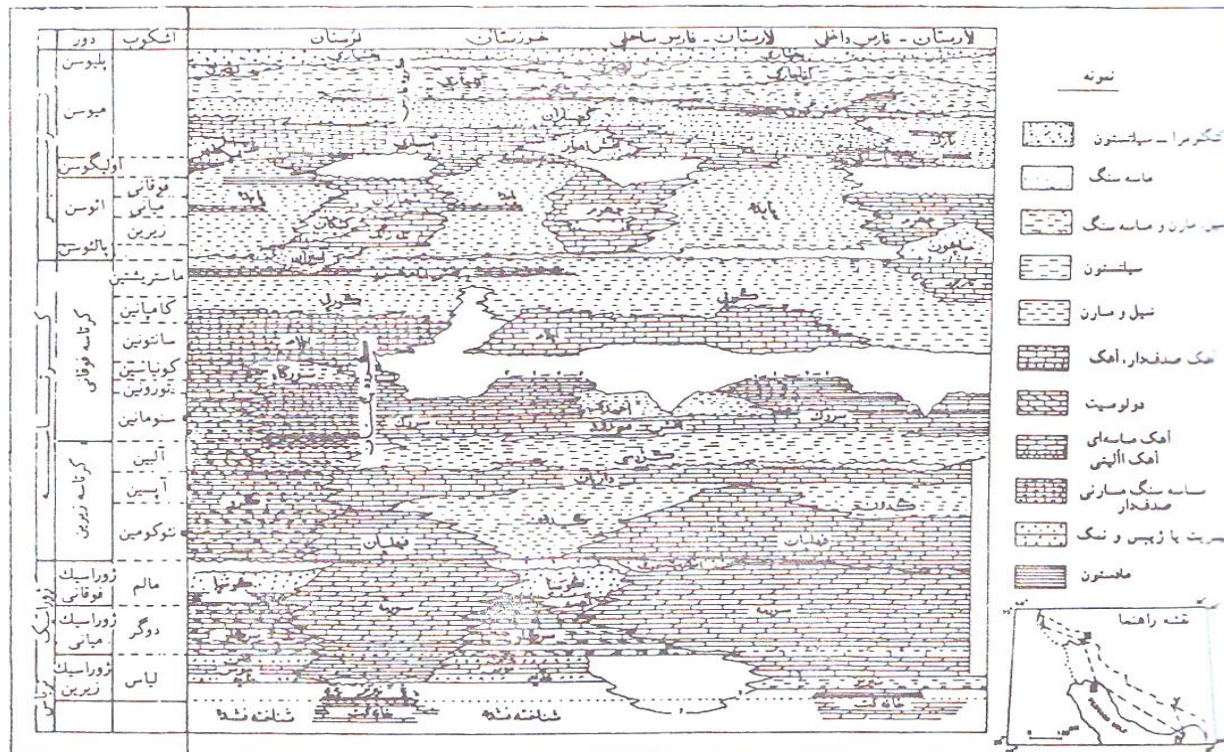
بخش شیل ارغوانی (140 متر) که شامل شیل‌ها و مارن‌ها با لایه‌های نازکی از آهک است.

بخش شیلی و آهک رسی (74 متر)

بخش آهک رسی همراه با نودول‌های چرتی (42/6 متر) که آن را رخساره، عمیق سازند تله رنگ تصور می‌کنند.

بخش شیل‌های تیره با لایه‌های آهکی پراکنده در قاعده (رویهم 82/3 متر)
بخش فوقانی، آهک‌های رسی لایه نازک با تناوبی از شیل (458/5 متر)
شکل شماره 2 : تطابق چینه‌شناسی سازندهای مختلف در جنوب و جنوب غربی ایران (جیمز و وانید،

(1965)



شکل شماره ۲: تطابق چینه شناسی سازندهای مختلف در جنوب و جنوب غربی ایران (جیمز و

وانید، ۱۹۶۵)

کنتاکت زیرین سازند پابده در لرستان، با سازند شیلی و مارنی گورپی هم شیب است. ولی در ناحیه فارس، هنگامی که شیل‌های ارغوانی وجود نداشته، در قاعده کنتاکت آهک‌های چرتی وجود دارد که در آن نودول‌هایی از فسفات، دندان ماهی، گلکولی و در برخی نقاط قطعات کنگلومرایی یافت می‌شود که نشانه دگرشیبی فاز کرتاسه پایانی است.

در کنتاکت فوقانی این سازند، سازند آسماری قرار دارد که گاهی هم شیب و تدریجی و گاهی با دگرشیبی همراه است. از نظر فسیل‌شناسی و سن، در شیل‌های ارغوانی بخش قاعده‌ای سازند پابده، فسیل‌های پالئوسن یافت می‌شود. بعلاوه فسیل‌های ائوسن و الیگوسن در بخش‌های بالاتر آن یافت شده و در فوقانی‌ترین بخش سازند پابده در ناحیه کبیرکوه لرستان، فسیل‌هایی به سن میوسن نیز دیده شده است. بنابراین سن سازند پابده از پالئوسن تا میوسن متغیر است.

از لحاظ گسترش منطقه‌ای به طور کلی سازند پابده عمدتاً مارنی-شیلی است. این رسوبات در دریایی تشکیل شده‌اند که در جنوب غرب لرستان، خوزستان و فارس ساحلی و داخلی گسترش داشته است.

فصل سوم

پی‌جویی سلسنتین و باریت در منطقه مطالعاتی

2-3-1- مقدمه

همانطوری که در فصل اول گفته شد، در سال 1375 مطالعات شناسایی اولیه ژئوشیمیایی در ناحیه چغال زرد بولی انجام شد. نتایج این مطالعات حاکی از آن است که میانه مقدار باریت در نمونه‌های کانی سنگین اخذ شده از ناحیه فوق (به تعداد 7 نمونه) 150 گرم بر تن بوده است، این در حالی است که مقدار باریت در نمونه اخذ شده از دره چغال زرد، حاوی حدود 1800 گرم در تن می‌باشد. براین اساس مشخص شده است که مقدار باریت در این ناحیه بیش از 10 بار بیش از زمینه کلی ناحیه

اکتشافی است. همچنین در دره مله زلگه (منتهی‌الیه جنوبی ناحیه اکتشافی) آنومالی سلسنتین مشاهده شده است به طوری که میزان این کانی سه برابر زمینه عمومی کل منطقه اکتشافی می‌باشد. نتایج بدست آمده بالا، لزوم پی‌جویی سلسنتین و باریت در منطقه چغال زرد بولی را توجیه می‌نماید لذا در این فصل علاوه بر شرح مواردی در خصوص سلسنتین (SrSO_4) و باریت (BaSO_4) به بررسی مطالعات صورت گرفته در این ناحیه می‌پردازیم.

2-3-2- کانسارهای استرانسیم

استرانسیم (Sr) در طبیعت به حالت آزاد یافت نمی‌شود، اما توسط تجزیه الکتریکی از کلرور پتاسیم و کلرور استرانسیم گداخته، ایجاد می‌گردد. در خواص شبیه کلسیم است. مهمترین کانی‌های استرانسیم، سولفات و کربنات آن می‌باشد و این دو منبع ترکیبات استرانسیم هستند که در صنعت بکار برده می‌شوند. این ترکیبات به صورت رسوبات مدور و غده‌ای در سنگ‌های رسوبی و یا در رگه‌های احتمالاً با منشأ هیدروترمالی مشاهده می‌شوند. ترکیبات استرانسیم در ساختن مواد آتش‌زا و آتشبازی، مثل شعله‌های آزاد و فتیله‌هایی انفجاری بکار می‌رود. استفاده اولیه از این گونه مواد، در تصفیه شیر قند (ملاس) بوده که کم‌کم کاهش یافته است و به جای آن در ساخت سفال، چینی، پلاستیک‌ها و رنگ‌ها و... استفاده از آن توسعه یافته است. در بعضی مراحل تصفیه تجزیه الکتریکی نیز استفاده می‌گردد. ترکیبات استرانسیم رنگ شعله را قرمز تیره یا قرمز لاک‌می‌کند. محلول نمک‌های استرانسیم با اسید سولفوریک رقیق تولید رسوب سفید سولفات استرانسیم می‌نمایند.

کانی‌های اصلی استرانسیم عبارتند از :

سولفات : سلسنتین

کربنات : استرونتیانیت

سلسنتین (سلسنتیت) Celestine

ترکیب شیمیایی : سولفات استرانسیم SrSO_4

سیستم تبلور : ارتورومبیک

شکل ظاهری : شامل بلورهای مسطح مثل بلورهای باریت، همچنین به صورت رشته‌ای، دانه‌ای یا توده‌ای است.

کیلوژ : کامل

رنگ : سفید، گاهی اوقات با رنگ رقیقی از آبی کم رنگ

جلا : شیشه‌ای، متمایل به مرواریدی، شفاف تا نیمه شفاف

شکستگی : به طور ناقص صدفی، خیلی خرد شونده

سختی : 3-3/5

وزن مخصوص : 3/96 گرم بر سانتی‌متر مکعب

سلستین رنگ شعله را قرمز لاکه نموده و در اسیدها نامحلول است.

پیدایش : به عنوان نهشته رسوبی همراه با نمک طعام، ژیپس و رس است. این رسوبات بیشتر به حالت دانه‌ای یا عدسی شکل هستند. پیدایش سلستین ممکن است در رسوبات گوگردی نیز رخ دهد، (در سیسیل ایتالیا) و نیز در سنگ پوشش گنبد‌های نمکی موجود می‌باشد.

موارد استفاده سلستین : یکی از منابع نمک‌های استرانسیم بوده که موارد استفاده آن قبلاً بیان شد.

استرونتیانیت Strontianite :

ترکیب شیمیایی : کربنات استرانسیم، $SrCO_3$ در آن درصد کمی از کربنات کلسیم اغلب موجود است.

سیستم تبلور : ارتورومبیک

شکل ظاهری : بلورهای منشوری، گاهی سوزنی یا منشعب است و گاهی اوقات دو قلویی مقل آراگونیت دارد. همچنین به صورت رشته‌ای و دانه‌ای دیده می‌شود.

کیلواژ : حدوداً کامل موازی با منشور واحد

رنگ : سبز کم رنگ، زرد، خاکستری و سفید

جلا : شیشه‌ای تا صمغی در روی سطوح شکسته شده، شفاف تا نیمه شفاف

شکستگی : ناصاف، خرد شونده

سختی : 3/5-4

وزن مخصوص : 3/6-3/7 گرم بر سانتی‌متر مکعب

استرونتیانیت با اسید کلریدریک تجزیه می‌شود، تولید جوش و کف نموده و با اضافه نمودن اسید سولفوریک به محلول، تولید رسوب سولفات استرانسیم می‌نماید.

پیدایش : در رگه‌های قطع کننده مارن‌ها و آهک‌ها، همچنین در رگه‌های همراه با گالن و باریت دیده شده یا به صورت دانه‌ای و نودولار و ژئود در سنگ‌های آهکی و توسط تغییر سلستین شکل می‌پذیرد. موارد استفاده استرونتیانیت : یکی از منابع نمک‌های استرانسیم بوده که موارد استفاده از آن قبلاً ذکر شد.

فلز باریم (Ba) بوسیله تجزیه الکتریکی کلرور باریم گداخته یا احیاء اکسیدهای باریم توسط آلومینیم ایجاد می‌گردد. در خواص شباهت با کلسیم دارد و به مقدار قابل توجهی در تهیه بعضی آلیاژها و نیز برای تهیه لوله‌های خالی از هوا برای روشنایی بکار می‌رود.

باریم در مقادیر کم در تشکیلات سیلیکاتها نیز وارد می‌شود، از آن جمله سلزین، سیلیکات آلومینیم باریم را می‌توان نام برد. از نظر اقتصادی مهمترین کانسارهای باریم، سولفات آن (باریت) و کربناتش (ویتریت) است. که از رسوبات رگه‌ای بدست می‌آیند.

سولفات باریم در تهیه پیگمان سفید (ماده رنگی) رنگ مشمع و لاستیک کاربرد دارد. کربنات باریم نیز یکی از منابع اصلی نمک‌های باریم می‌باشد. ترکیبات باریم رنگ شعله را سبز متمایل به زرد می‌نمایند. محلول‌های نمک‌های باریم با اسید سولفوریک رقیق، رسوب سولفات باریم تولید می‌کنند. کانسارهای باریم اغلب متمایل به سفید و وزن مخصوص بالا دارند.

مهمترین کانی‌های باریم عبارتند از :

سولفات : باریت

کربنات‌ها : ویتزیت، بروملیت و باریتوکلسیت

باریت (اسپارسنگین) Barite

ترکیب شیمیایی : سولفات باریم $BaSO_4$ گاه ناخالصی‌هایی همراه با سولفات‌های استرانسیم و کلسیم نیز دارد.

سیستم تبلور : ارتورمبیک (نوع باریت)

شکل ظاهری : عموماً بلوری، بلورها ترکیبی از منشور و گنبدی شکل است و نیز به صورت توده‌ای لایه‌ای، ورقه‌ای، دانه‌ای، فشرده ستونی و بندرت به صورت استالاگیتی یا با ساختمان رشته‌ای منشعب دیده شده است.

کیلواژ : کامل موازی با سطح قاعده‌ای و نیز کامل موازی با منشور

رنگ : بیرنگ یا سفید، اغلب قرمز، قهوه‌ای و گاهی اوقات متمایل به آبی نیز یافت می‌شود.

خاک : سفید

جلا : شیشه‌ای حدوداً صمغی و گاهی اوقات مرواریدی، شفاف تا اپاک

شکستگی : ناصاف، خرد شونده

سختی : 3-3/5

وزن مخصوص : 4/5 گرم بر سانتی‌متر مکعب

باریت رنگ شعله را به صورت سبز متمایل به زرد می‌نماید.

باریت تاج خروسی، نمایانگر بلورهای مسطح تا اندازه‌ای نظم یافته و تقریباً موازی با یکدیگر هستند. از انواع دیگر باریت می‌توان کولک، بولدر و سنگ بولونیا را نام برد. کولک نوع دیگر باریت توده‌ای سفید است. سنگ بولونیا نوعی از باریت بوده که حالت غده‌ای و کنکرسیونی دارد.

پیدایش : برای یک‌ساز سنگ‌های رگه‌ای سرب و رگه‌های روی است که همراه آن گالن، بلارند، فلورسپار و کوارتز نیز دیده می‌شود. همچنین به صورت نهشته مدور و کروی نتیجه شده از تجزیه سنگ‌های آهکی یافت می‌گردد. رگه‌های باریت در حالت‌های گوناگون رخ می‌دهند. بعضی با منشأ هیدروترمالی و بعضی توسط شستشو و ته نشینی ترکیبات باریم از سنگ‌های حاوی آنها تشکیل می‌شود.

موارد استفاده : باریت در ساختن رنگ سفید، به ویژه در دادن اثر و نیرو به کاغذ و یا در تهیه لباس‌های با کیفیت پایین (چلوار) به کار می‌رود. در تهیه کاغذ دیواری و تیغه‌های نسوز و به عنوان گل حفاری نیز قابل استفاده است.

ویتریت Witherite :

ترکیب شیمیایی : کربنات باریم $BaCO_3$

سیستم تبلور : ارتورومبیک

شکل ظاهری : بلورها اغلب به صورت دو قلوئی تکرار می‌شود. همچنین به صورت توده‌ای گاهی با ساختمان ستونی یا دانه‌ای یا غده‌ای به حالت آماس کننده یافت می‌گردد.

کیلواژ : ضعیف

رنگ : سفید، متمایل به زرد یا متمایل به خاکستری

خاکه : سفید

جلا : شیشه‌ای، صمغی روی سطح شکسته شده، نیمه شفاف

شکستگی : ناصاف، خرد شونده

سختی : 3/5

وزن مخصوص : 4/3 گرم بر سانتی‌متر مکعب

ویتریت نیز رنگ شعله را سبز متمایل به زرد می‌نماید. با اسید کلریدریک می‌جوشد و کف ایجاد می‌کند که با اضافه نمودن اسید سولفوریک، رسوب سفید غلیظ سولفات باریم می‌دهد. ویتریت وزن قابل توجه دارد.

پیدایش : به صورت یک کلوخه معدنی (گانگ) همراه با گالن و باریت در بسیاری از رگه‌ها یافت می‌شود.

موارد استفاده : یکی از منابع نمک‌های باریم است. مقدار کمی از آن در صنعت کوزه‌گری و سفال‌سازی به کار می‌رود.

بروملیت (الستونیت) Bromlite :

بروملیت کربنات باریم و کلسیم است. $(Ba, Ca) CO_3$ که در آن نسبت‌های کلسیم و باریم متفاوت هستند. این کانی در خواص و طرز تشکیل آن در طبیعت تقریباً همانند ویتریت است و نیز در مقادیر کم در بسیاری از رگه‌های ویتریت- باریت یافت می‌شود.

باریتوکلسیت BaritoClacite :

ترکیب شیمیایی : کربنات باریم و کلسیم $(Ba, Ca)(CO_3)_2$

سیستم تبلور : منو کلینیک

شکل ظاهری : بلورهای منشوری و به صورت توده‌ای

کلیواژ : کامل، منشوری

رنگ : سفید متمایل به خاکستری یا متمایل به زرد

جلا : شیشه‌ای یا کمی صمغی، شفاف تا نیمه شفاف

شکستگی : ناصاف

سختی : 4

وزن مخصوص : 3/6 گرم بر سانتی‌متر مکعب

باریتو کلسیت مانند دیگر ترکیبات باریم رنگ شعله را سبز متمایل به زرد می‌نماید و تا اندازه‌گیری

نیز قرمز آجری (ترکیبات کلسیم) می‌گیرند. با اسید کلریدریک جوشیده و تولید کف می‌نماید.

پیدایش : در رگه‌های باریتی و سربدار یافت می‌گردد.

2-3-3- پی‌جویی سلسنتین و باریت در محدوده مطالعاتی

با توجه به نتایج ارائه شده در مطالعات صورت گرفته قبلی، ناحیه چغال زرد بولی مورد پی‌جویی سلسنتین و باریت قرار گرفت. خاستگاه تشکیل مواد معدنی فوق در ناحیه مطالعاتی باید به صورت رسوبی باشد چرا که در محدوده فوق ماگماتیسم عملکرد نداشته که به توان تشکیل سلسنتین را در ارتباط با آن دانست.

به طور کلی در زون زاگرس تشکیل سلسنتین و باریت در ارتباط با جانشینی یون استرانسیم و باریم در تشکیلات تبخیری حاوی سولفات مثل گچ و ژپس می‌باشد. به طور مثال دریای غربی ناقدیس بنگستان در منطقه بهمئی. در قاعده سازند آسماری، افقی از سلسنتین به ضخامت 10 تا 30 سانتی‌متر وجود دارد که با یک لایه آهک سفید رنگ متراکم (لایه حد واسط) روی سازند پابده قرار می‌گیرد. این لایه را می‌توان معادل رسوبات ژپس و انیدریت (بخش کلهر در قاعده آسماری) مناطق مجاور دانست که در بعضی مناطق به علی، یون استرانسیم جانشین یون کلسیم شده و لایه سلسنتین فوق بوجود آمده است.

عنصر اصلی کانی سلسنتین استرانسیم می‌باشد که این عنصر در رده‌بندی ژئوشیمیایی جزء رده لیتوفیل‌ها محسوب می‌شود. بنابراین معمولاً به صورت خالص یافت نشده بلکه به شکل ترکیبات سولفیدی، سولفات و کربناته می‌توان آن را دید. اندازه یون استرانسیم نشان می‌دهد که این عنصر می‌تواند هم جانشین کلسیم و هم جانشین پتاسیم شود، بدین ترتیب که در کانی‌های کلسیم به صورت پذیرفته شده (به خاطر شعاع بزرگتر) و در کانی‌های پتاسیم به صورت اسیر شده (به خاطر بار بیشتر) حضور می‌یابد.

با عنایت به مطالب گفته شده در بالا، احتمال تشکیل سلسنتین و باریت در نواحی که تشکیلات تبخیری بخش کلهر یا سازند گچساران رخنمون دارند، می‌باشد.

بخش کلهر در داخل سازند آسماری به صورت یک واحد تبخیری تشکیل شده است. این بخش شامل لایه ژیبس به ضخامت 5 متر، مارن و آهک مارنی به ضخامت 20 متر، ژیبس ضخیم لایه به ضخامت 95 متر و دو لایه نازک آهکی است. بخش کلهر فقط در جنوب غربی لرستان گسترش وسیعی دارد ولی به سمت شمال شرق با آهک‌های بخش میانی سازند آسماری حالت بین لایه ای دارد. به نوشته اشتوکلین (1972)، انیدریت‌های قاعده که در لالی، مسجد سلیمان، هفتکل، نفت سفید، کوه آسماری و بخشی از کوه بنگستان دیده می‌شود، ممکن است ادامه جنوب شرقی بخش کلهر باشد.

در جنوب لرستان، رسوبات تبخیری بخش کلهر جانشین بخش زیرین سازند آسماری شده است. در منطقه خوزستان نیز احتمالاً همین وضع وجود دارد.

در ناحیه فارس از شمال غرب به طرف جنوب شرق، سازند گچساران بتدریج جانشین قسمت فوقانی سازند آسماری می‌شود، ولی بخش قاعده‌ای سازند مزبور معمولاً افق زمانی نسبتاً ثابتی را نشان می‌دهد.

در منطقه چغال زرد بولی سازند آسماری دارای بخش کلهر نمی‌باشد لذا تشکیل سلسنتین باریت به صورت اشاره شده در بالا، صورت نگرفته است. از سوی دیگر تشکیلات تبخیری سازند گچساران در جنوب محدوده مطالعاتی رخنمون دارند و از محدوده فوق خارج می‌باشند.

در پیمایش‌های صحرایی انجام پذیرفته در محدوده مورد مطالعه هیچ گونه رگه یا رگچه از سلسنتین و باریت مشاهده نشده است. در تشکیلات آهکی ناحیه چغال زرد بولی رگه‌های ثانویه از جنس کلسیت مشهود است. عکس شماره 1 رگه‌های کلسیت که به صورت ثانویه در شکستگی‌های تشکیلات آهکی محدوده مورد مطالعه جایگزین شده‌اند را نشان می‌دهد.

از تشکیلات آهکی سازند آسماری ناحیه مطالعاتی یک نمونه تحت شماره BR-2 برداشت شد. بر روی نمونه فوق آنالیز شیمیایی جهت مشخص شدن درصد مقادیر SrO، BaO، CO₃ و SO₄ انجام شد. نتیجه آنالیز فوق به صورت زیر می‌باشد :

در صورتی که مبنای محاسبه SrSO₄ (سلسنتین) را مقدار SrO % و نیز مبنای محاسبه BaSO₄ (باریت) را مقدار BaO % در نظر بگیریم، در این صورت نمونه مذکور حاوی SrSO₄ = 3.63% سلسنتین و BaSO₄ باریت می‌باشد :

$$\text{SrO} = 2.05\%$$

$$\text{BaO} = 0.05\%$$

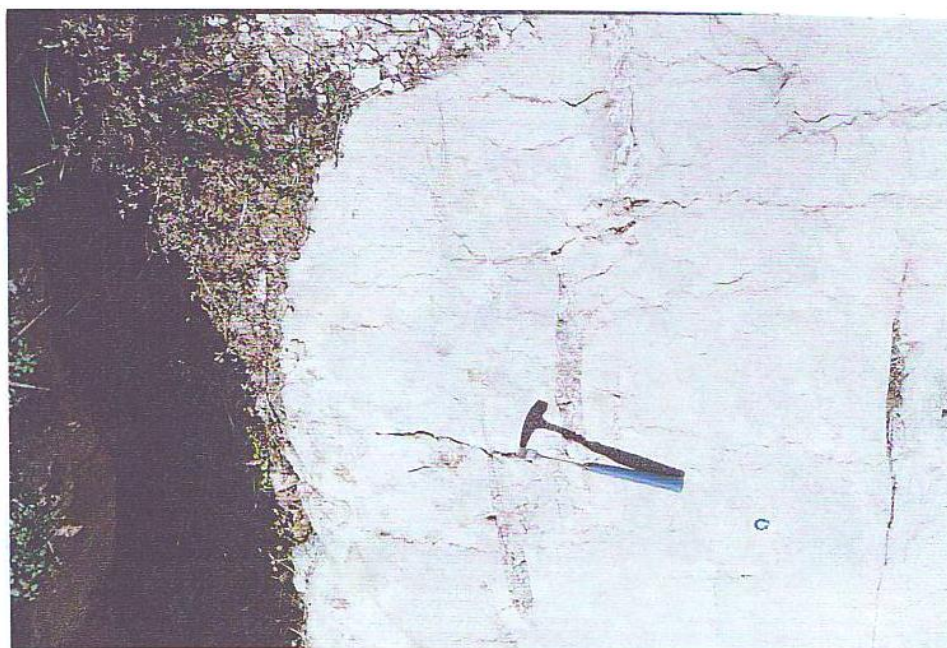
$$\text{CO}_3 = 57.99\%$$

$$\text{SO}_4 = 2.87\%$$

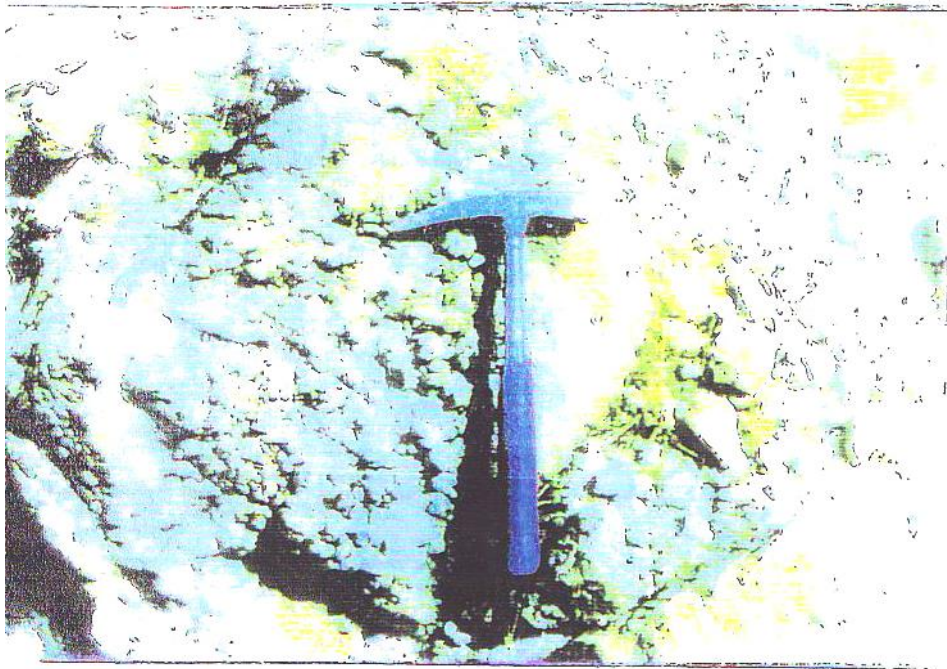
شایان ذکر است نتایج آزمایش دیفر کتومتري پرتوایکس (XRD) فقط وجود کانی کلسیت (CaCO_3) را در این نمونه تأیید می‌نماید. کلیه نتایج آنالیزهای صورت گرفته بر روی نمونه‌های اخذ شده در پیوست گزارش آمده است.

با عنایت به موارد یاد شده بالا، می‌توان چنین گفت که مقادیر سلسنتین و باریت گزارش شده در نمونه‌های آبراهه‌ای منطقه چغال زرد بولی احتمالاً مربوط به مقادیر کم این کانی‌ها در تشکیلات آهکی منطقه فوق می‌باشد.

بخش تبخیری کلهر در جنوب استان و در بین سازند آهکی آسماری دیده می‌شود، لذا احتمال وجود سلسنتین در این ناحیه بیشتر می‌باشد. در طی پیمایش‌های صحرایی طرح مطالعه و پی‌جویی املاح تبخیری در شهرستان‌های مهران و دهلران که توسط جهاد دانشگاهی دانشگاه صنعتی اصفهان انجام پذیرفت، سلسنتین به صورت قلوهای و عدسی شکل با ابعاد مختلف در بخش انیدریتی قاعده سازند آسماری موسوم به بخش کلهر در ناحیه حاضر میل دهلران دیده شده است. عکس شماره 2 بلورهای سلسنتین مذکور را نشان می‌دهد.



عکس شماره 1 : جایگزینی ثانویه کلسیت در شکستگی‌های تشکیلات آهکی ناحیه چغال زرد بولی



عکس شماره 2 : بلورهای سلسنتین در بخش تبخیری کلهر ناحیه حاضر سیل دهلران

از رگه‌های سلسنتین ناحیه حاضر میل دهلران دو نمونه با شماره‌های DR-1 و DR-2 اخذ گردید. بر روی نمونه‌های فوق آنالیز شیمیایی جهت مشخص شدن درصد مقادیر SrO ، BaO ، CO_3 و SO_4 انجام پذیرفت. نتیجه آنالیز مذکور بشرح زیر می‌باشد :

شماره نمونه	%SrO	%BaO	%CO ₃	%SO ₄	%SrSO ₄	%BaSO ₄
DR-1	26.95	0.094	28.02	25.55	47.77	Nd
DR-2	53.72	0.023	0.60	50.81	95.21	Nd

لازم به توضیح می‌باشد که مبنای محاسبه مقادیر BaSO_4 و SrSO_4 به ترتیب درصد SrO و BaO نمونه در نظر گرفته شده است.

علاوه بر این بر روی نمونه‌های مذکور آزمایش دیفرکتومتری اشعه ایکس (XRD) صورت پذیرفت که نتایج این آزمایش‌ها به صورت زیر می‌باشد :

شماره نمونه	کانیهای اصلی	کانیهای فرعی
DR-1	Dolomite (Ca, Mg (CO ₃)) ₂ Celestite (SrSO ₄)	Calcite (CaCO ₃) Quartz (SiO ₂)
DR-2	Celestite (SrSO ₄)	Calcite (CaCO ₃)

با توجه به نتایج ارائه شده در بالا می‌توان چنین گفت که سلسنتین در بخش کلهر ناحیه حاضر میل دهلران از عیار نسبتاً بالایی برخوردار می‌باشد لذا انجام مطالعات تکمیلی در این ناحیه ضروری به نظر می‌رسد.

2-3-4- نتیجه‌گیری و پیشنهادات

با عنایت به مطالب ارائه شده در این فصل به این نتیجه می‌رسیم که محل تشکیل سلسنتین در تشکیلات تبخیری گچ و انیدریت دار می‌باشد. از سازندهای تبخیری در استان ایلام می‌توان از سازند گچساران و بخش کلهر سازند آسماری نام برد. لذا پیشنهاد می‌گردد پی‌جویی سلسنتین در سطح استان ایلام در مناطقی انجام پذیرد که تشکیلات تبخیری گچساران و بخش کلهر رخنمون داشته باشند. بخش کلهر بیشتر در جنوب استان و در بین سازند آهکی آسماری دیده می‌شود. لذا در این نواحی باید پی‌جویی سلسنتین صورت پذیرد. همانطوری که گفته شد، قلوها و عدسی‌های سلسنتین در بخش کلهر سازند آسماری ناحیه حاضر میل دهلران، دیده شده است و نتایج آنالیزهای شیمیایی حاکی از عیار بالایی این ماده معدنی در منطقه مذکور می‌باشد. بنابراین انجام مطالعات تکمیلی در ناحیه حاضر میل دهلران منطقی به نظر می‌رسد.