

FACULTAD DE INGENIERÍA

Carrera de Ingeniería de Minas

"SELECCIÓN DEL MÉTODO DE MINADO PARA LA VETA VISTA ALEGRE APLICANDO EL MÉTODO NUMÉRICO DE NICHOLAS, LA ASUNCIÓN - CAJAMARCA 2020"

Tesis para optar el título profesional de:

Ingeniería de Minas

Autores:

Joicy Marly Lezama Machuca Gabriela Alejandra Urteaga Flores

Asesor:

Ing. Daniel Alejandro Alva Huamán

Cajamarca - Perú

2020



DEDICATORIA

Dedico la presente tesis primeramente a Dios por darme la oportunidad de seguir adelante cada día, a mi padres Victor Manuel Lezama Ruiz y Maria Elodia Machuca Muñoz, por su condicional apoyo. A mi esposo Jhon Villanueva Sánchez y a mi hija Jesiah Villanueva Sanchez que son el motivo para seguir adelante con mis metas.

Joicy Lezama

Dedico esta tesis a Dios que me guía siempre, a mis papás por el apoyo incondicional que me brindan y a mi hija Camila por ser mi motivo para salir adelante.

Gabriela Urteaga



AGRADECIMIENTO

Agradecer primeramente a Dios por ser nuestra guía y brindarnos la oportunidad de realizar esta investigación, a nuestros padres que sin su apoyo y motivación no sería posible tener una dirección para realizar nuestras metas, al Msc. Daniel Alejandro Alva Huamán, por su tiempo y por su asesoría para el avance de esta investigación. Por otro lado, a todos nuestros docentes de la Facultad de Ingeniería, de la Universidad Privada del Norte. Así como al Jurado por su apoyo y orientación.



Tabla de contenidos

DEDICATORIA	2
AGRADECIMIENTO	3
ÍNDICE DE TABLAS	5
ÍNDICE DE FIGURAS	7
1.1. Realidad problemática	9
1.2. Formulación del problema	15
1.3. Objetivos	15
CAPÍTULO III. RESULTADOS	19
CAPÍTULO IV. DISCUSIÓN Y CONCLUSIONES	42
REFERENCIAS	44



ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1 Valores para la aplicabilidad de los métodos de explotación	15
Tabla 2 Rutas y accesos a la Concesión Chimbote 001	19
Tabla 3 Coordenadas UTM de la concesión en el sistema WGS 84	21
Tabla 4 Forma del Yacimiento	25
Tabla 5 Potencia de la Veta	26
Tabla 6 Angulo de inclinación de la Veta	26
Tabla 7 Inclinación de la Veta	27
Tabla 8 Distribución de leyes de la Veta	27
Tabla 9 Geometría y distribución de leyes del yacimiento de la Concesión Minera	
Chimbote 001	28
Tabla 10 Análisis de carga puntual de la roca Caja Techo	29
Tabla 11 Resistencia de la roca Caja Techo	29
Tabla 12 Análisis de carga puntual de la roca Caja Piso	30
Tabla 13 Resistencia de la roca Caja Piso	30
Tabla 14 Análisis de carga puntual de la roca mineralizada	31
Tabla 15 Resistencia del Cuerpo Mineral.	31
Tabla 16 Número de discontinuidades	31
Tabla 17 Espaciamiento entre fracturas caja techo.	32
Tabla 18 Espaciamiento entre fracturas caja piso	32
Tabla 19 Espaciamiento entre fracturas minera	32
Tabla 20 Resistencia de las discontinuidades de la caja techo	33
Tabla 21 Resistencia de las discontinuidades de la caja piso	33
Tabla 22 Resistencia de las discontinuidades del mineral	33
Tabla 23 Características geomecánica del yacimiento de la Veta de Cobre de la	
Concesión Chimbote 001	35



	Cajamarca 2020"	
Tabla 24 Asign	nación de valores a los métodos de explotación en función de la	
geometría y dist	stribución de leyes del yacimiento.	36
Tabla 25 Asigna	nación de valores a los métodos de explotación en función a sus	
características g	geomecánicas de las rocas : Zona del mineral	37
Tabla 26 Asign	nación de valores a los métodos de explotación en función a sus	
características g	geomecánicas de las rocas: Zona del techo	38
Tabla 27		39
Tabla 28 Valora	ración total y selección del método de explotación	40
Table 29 ANEX	$ m XO~n^{\circ}$ 1. Tabla de parámetros de la caracterización geométrica de	el
yacimiento y di	istribución de leyes	46
Tabla 30 ANE	XO n° 2. Tabla de los parámetros de evaluación geomecánica	47
Tabla 31 ANE	XO n° 3. Tabla de clasificación de los métodos mineros en funci-	ón a la
geometría y dist	stribución	48
Tabla 32 ANE	XO n° 4. Clasificación de los métodos mineros en función de las	•
características g	geomecánicas de las rocas : Zona del mineral	49
Tabla 33 ANE	XO n° 5. Clasificación de los métodos mineros en función de las	<u> </u>
características g	geomecánicas de las rocas: Zona del techo	50
Table 34 ANE	XO n°6. Clasificación de los métodos mineros en función de las	
características g	geomecánicas de las rocas: Zona de los hastiales	51



ÍNDICE DE FIGURAS

Figura 1: Mapa de ubicación del proyecto	20
Figure 2: Franja metalogenética de la zona de estudio.	23



RESUMEN

La presente investigación tiene como objetivo principal "Seleccionar el método de minado para la veta Vista Alegre al aplicar el método numérico de Nicholas, La Asunción -Cajamarca 2020"; el cual nos permitió determinar las características geomecánicas del yacimiento y las rocas encajonantes, con el fin de seleccionar el método subterráneo apropiado para su explotación y su posterior diseño. La población en la investigación son todas las estructuras mineralizadas que cruzan los dos niveles y la muestra consistió en 20 metros de la veta Vista Alegre del nivel inferior en la mina Capan; para ello se realizó la evaluación geométrica propuesta por Nicholas, valorando los parámetros de forma, potencia, inclinación y distribución de leyes. En la evaluación geomecánica se realizó la toma de muestras de tres puntos estratégicos de la veta, al inicio, al centro y al final, tanto en la zona mineral, caja techo y caja piso, para realizar el ensayo de carga puntual y obtener su resistencia. Con la evaluación geométrica se concluye que el yacimiento minero es de tipo veta, tiene forma tabular, potencia intermedia, distribución de leyes uniforme y una buena inclinación. En la evaluación geomecánica se obtuvo como resultado un valor promedio de 2 MPa (estructura mineralizada), 3.06MPa (Caja Techo) y 3.52 MPa (Caja Piso). De acuerdo a la geometría de la veta y las características geomecánicas del mineral, caja techo y caja piso se concluye que el método de explotación a seleccionar es Corte y Relleno Ascendente.

Palabras clave: (Veta de Cobre, Cuerpo mineralizado, Caja Techo, Caja Piso).



CAPÍTULO I. INTRODUCCIÓN

1.1. Realidad problemática

La veta Vista Alegre ubicada en el cerro Capan en el Centro Poblado Vista Alegre, distrito de Asunción – Cajamarca, es una zona rica en mineralización que se encuentra en los andes del Perú con una gran importancia de vetas de oro, plata y minerales ricos, emplazadas en rocas volcánicas y sedimentarias. En la zona de Vista Alegre tenemos afloramiento de mineralización en el cerro "Capan", por lo que en la actualidad la necesidad de contar con muchos cuadros especializados para el desarrollo de la minería en el Perú han aumentado por lo que la calidad y seguridad son factores importantes hoy por hoy, nuestra investigación se basa para la mejora de producción, bienestar económico y social para una futura explotación de mina, así tendremos una base teórico dándonos variables y poner en practica la metodología que nos permita conducir a la selección del método adecuado basada en metodología Numérica de Nicholas (1981).

La presente tesis se basa en la selección del método de explotación usando la metodología numérica de Nicholas (1981), tomando todos los criterios de la misma, este método involucra las condiciones geológicas y características geomecánicas. La zona de investigación presenta una secuencia de rocas constituidas por las Formaciones Chulec, Pariatambo, Yumagual y rocas intrusivas, encontrándose alteradas, meteorizadas y fracturadas producto del plegamiento que han sufrido a lo largo del tiempo geológico. Esta investigación servirá como una base para futuros estudios de investigación que se realicen en la zona.



Según Cabello. N(2008), Tesis de título.o de Ingeniero de Minas titulada "Selección del método de explotación para la veta Piedad en la Mina Catalina Huanca, Ayacucho" Para seleccionar el método óptimo de explotación, se debe considerar el análisis de las condiciones geológica, geométricas, hidrogeológicas y el estudio geomecánico, luego estos métodos se evalúan bajo consideraciones económicas (dilución, recuperación de reservas geológicas, valor mineral y costo de producción).

Según Minaya (2019) "Evaluación de condiciones geomecánicas y viabilidad técnica según metodología numérica d. Nicholas para selección del método de explotación en veta Delia, mina Colquirrumi", la investigación está orientada a la selección del método de explotación basándose en la metodología numérica de Nicholas (1981) tomando como referencia sus criterios de evaluación. Dicha selección de método involucra diferentes aspectos: condiciones geológicas y características geomecánicas (para roca de mineral, para roca caja techo y para roca caja piso). Finalmente, el método seleccionado en la presente investigación tiene características geológicas y geomecánicas. Es decir, se evalúa criterios; técnicos, económicos, tecnológicos y ambientales obteniendo así que la alternativa que se ajusta a ello es el método de Corte y Relleno (Cut and Fill).

Según Vásquez (2015) en su tesis "Elección y aplicación del método tajeo por subniveles con taladros largos para mejorar la producción en la veta Gina Socorro Tajo 6675 - 2 de la U.E.A. Uchucchacua de la Compañía de Minas Buenaventura S.A.A.", Hoy en día, para hacer el cambio de método de explotación, es de suma importancia el monto del capital de inversión requerido; es necesario así mismo ejecutar un proceso



de selección del método de explotación mediante un análisis sistemático de parámetros específicos del yacimiento como son:

- Geometría del yacimiento.
- Distribución de leyes.
- Propiedades geomecánicas del mineral y la roca encajonante.
- Aspectos económicos.
- Limitaciones ambientales.
- Condiciones sociales.

Según Paz. C. (2019), Tesis de titulacio.ón de Ingeniero de Minas titulada "Selección y aplicación del método de explotación por corte y relleno ascendente, para optimizar costos en la veta Gino I – empresa minera minas Icas S.A.C – Ica" El sistema cuantitativo de Nicholas analiza diez métodos para este tipo de minería subterránea, habiendo la necesidad de adecuarnos al que mayor ventaja nos brinde, de acuerdo a las características geométricas, geológicas y geomecánicas del macizo rocoso, que resulte con mayor beneficio económico y financiero para la empresa minera.

El sistema propuesto por Nicholas (1981) selecciona los métodos de explotación factibles, de acuerdo a un ranking numérico, por lo que se trata de un sistema cuantitativo. Para emplear el sistema de Nicholas, primero se define la geometría del cuerpo mineralizado y distribución de leyes utilizando la (Paz Zevallos, 2019)

A continuación, describiremos los factores más importantes que determinan el procedimiento de selección del método de explotación.

Lezama Machuca J. ; Urteaga Flores G.



Las condiciones geológicas se refieren a las características geológicas del mineral y de la roca encajonante. La investigación geológica llevada a cabo debe permitir la correcta evaluación de los recursos y reservas que alberga el depósito, pero, además debe facilitar información relativa a los principales tipos de roca, zonas de alteración, principales estructuras, etc. Todo ello debe plasmarse sobre planos y secciones a escala adecuada con el fin de visualizar e interpretar fácilmente el yacimiento. La geometría del yacimiento se define a través de su forma general, potencia, inclinación y profundidad. La distribución de leyes se define como: uniforme, gradual, diseminada y errática.

Para seleccionar un método es preciso tener planos y cortes geológicos, en estos se indicarán los principales tipos de roca, zonas alteradas, fallas, estratos, etc.

La geometría se caracteriza por los parámetros indicados en el Anexo n°1

El comportamiento geotécnico de los diferentes materiales depende básicamente de la resistencia de la roca, el grado de fracturación del macizo rocoso y la resistencia de las discontinuidades. Ver Anexo n°2.

La resistencia de la roca a la compresión simple y la presión ejercida por el peso del recubrimiento sobre esta, la que puede calcularse a partir de la profundidad y la densidad de la roca. El espaciamiento entre fracturas puede definirse en términos de fracturas por metro o por el Rock Quality Designation (RQD). Este es el porcentaje de trozos de testigos con una longitud superior a 10 cm por metro de longitud superior a 10 cm por metro de longitud del taladro.



Según Llanque Maquera, et al. (199), el procedimiento numérico de la selección del método de explotación consiste en asignar a cada uno de estos parámetros, calificaciones individuales en función de las características y parámetros que presentan los yacimientos. En el Anexo nº 2 se observa la puntuación, en función a la geometría y distribución de leyes del yacimiento. El comportamiento geomecánico de los materiales depende de la resistencia de la roca, el grado de fracturación del macizo rocoso y la resistencia de las discontinuidades. Los parámetros se detallan en el Anexo nº3.

El procedimiento numérico de selección del método de explotación consiste en asignar a cada uno de estos, calificaciones individuales en función de las características y parámetros

Tenemos que tener en cuenta los siguientes puntos:

- A. Geología: La investigación geológica llevada a cabo desde permitir, por un lado, la correcta evaluación de los recursos y reservas del depósito, pero, además, debe facilitar la información relativa, los principales tipos de roca, zonas de alteración, estructuras principales, accidentes tectónicos, etc.
- B. Geometría del yacimiento y distribución de leyes: La geometría del yacimiento se define a través de su forma general, potencia, inclinación, profundidad y distribución de leyes.
- C. Características geomecánicas del estéril y del mineral: El comportamiento geomecánico de los diferentes materiales depende básicamente de la resistencia de las rocas, el grado de fracturamiento de los macizos rocosos y la resistencia de las

Lezama Machuca J.; Urteaga Flores G.



discontinuidades. Existen sistemas de clasificación geomecánicas muy completos, pero los tres parámetros indicados son suficientes para una primera aproximación. La resistencia de la matriz rocosa es la relación entre la resistencia a la compresión simple y la presión ejercida por el peso del recubrimiento. Esta última puede calcularse a partir de la profundidad y la densidad de la roca, mientras que la resistencia a la comprensión es más sencilla determinarla indirectamente mediante ensayo de carga puntual.

El espaciamiento entre fracturas puede definirse en términos de fracturas por metro o por el RQD (Rock Quality Designation), el que viene a ser el porcentaje de trozos de testigo con una longitud superior a 10 cm. La resistencia de las discontinuidades se determinará por observación directa.

D. Procedimiento numérico de selección: Este procedimiento numérico de selección del método de explotación consiste en asignar a cada uno de estos, calificaciones individuales, en función de las características y parámetros que presentan los yacimientos, según la aplicabilidad de los métodos de explotación.

Lezama Machuca J.; Urteaga Flores G.



Tabla 1

Valores para la aplicabilidad de los métodos de explotación

Aplicabilidad	Calificación
Preferido	3 a 4
Probable	1 a 2
Improbable	0
Desechado	-49

Fuentes: Elaboración propia.

- Después de totalizar las puntaciones, los métodos que presenten las mayores calificaciones serán los que tendrán las mayores probabilidades de aplicación

1.2. Formulación del problema

¿Cuál es el método de minado adecuado para la veta Vista Alegre, La Asunción - Cajamarca 2020?

1.3. Objetivos

1.3.1. Objetivo general

Seleccionar el método de minado para la veta Vista Alegre al aplicar el método numérico de Nicholas, La Asunción - Cajamarca 2020

1.3.2. Objetivos específicos

- -Caracterizar geomecánicamente el macizo rocoso y al cuerpo mineralizado de la mina Capan, Vista Alegre, La Asunción Cajamarca 2020.
- Valorar los parámetros del método numérico de Nicholas para la elección del método de explotación.



1.3.3. Hipótesis general

Al aplicar el método numérico de Nicholas se podrá seleccionar el método adecuado de minado para la mina Capan, Vista Alegra, Asunción, Cajamarca 2020.

1.3.4. Hipótesis específicas

- Las características geomecánicas nos permitirán evaluar la resistencia, espaciamiento entre fracturas y discontinuidades del yacimiento.
- La valoración del método numérico de Nicholas nos permitirá seleccionar el método de explotación más adecuado.



CAPÍTULO II. METODOLOGÍA

2.1. Tipo de investigación

Aplicada, no experimental, descriptiva con diseño longitudinal.

Hernández, R. (2014) en su investigación Metodología de la Investigación 6a Edición nos indica que la investigación no experimental es observar fenómenos tal como se dan en su contexto natural, para analizarlos.

Los estudios descriptivos buscan especificar las propiedades, las características y los perfiles de personas, grupos, comunidades, procesos, objetos o cualquier otro fenómeno que se someta a un análisis. Los diseños longitudinales, los cuales recolectan datos en diferentes momentos o periodos para hacer inferencias respecto al cambio, sus determinantes y consecuencias

2.2. Población y muestra

Población: Son todas las estructuras mineralizadas que cruzan los dos niveles.

Muestra: Es 20m de veta del nivel inferior en la mina Capan.

2.3. Técnicas e instrumentos de recolección y análisis de datos.

Para la presente investigación se utilizó la técnica de observación en campo, en la cual se emplearon instrumentos y fichas para la recopilación de datos, se utilizó materiales como libreta de apuntes, formatos de campo e instrumentos (brújula, GPS, cinta métrica, picota).

Para determinar la geometría del yacimiento se utilizó los parámetros establecidos por Llanque Nicholas, et al, (1981) los cuales se encuentran detallados en el anexo n°1.



Una vez obtenidos los datos de campo los resultados fueron ordenados, clasificados y cuantificados de acuerdo a los criterios por Llanque y Nicholas.

Para un mejor entendimiento e interpretación de los resultados se hicieron tablas con el programa Excel.

2.4.Procedimiento

- En la primera fase, se revisó la bibliografía con respecto a la concesión minera "Chimbote 001" (accesos, ubicación, geología, etc.).
- En la segunda fase se realizó la primera visita a campo a la concesión minera "Chimbote 001" para analizar y evaluar las características geométricas y geomecánicas, de acuerdo al método numérico propuesto por Nicholas (1981). Se procedió a sacar muestras de diferentes puntos de la estructura mineralizada, roca caja y roca piso.
- En la tercera fase, se hizo el análisis de carga puntual del mineral y rocas encajonantes en el laboratorio de mecánica de suelos, pavimentos y concreto de HURTECO SRL.
- En la cuarta etapa, se procesó los resultados obtenidos del laboratorio de mecánica de suelos, pavimentos y concreto de HURTECO SRL.
- En la quinta etapa, con la información obtenida en campo y con los resultados del laboratorio, ingresamos los valores en las tablas del método numérico establecido por (Nicholas 1981), utilizando las hojas de cálculo de Excel.
- Finalmente, se determinó el método de explotación por Corte y Relleno Ascendente para la concesión minera Chimbote 001.



CAPÍTULO III. RESULTADOS

3.1. Descripción del área del proyecto

Ubicación y accesibilidad.

El proyecto Minero de explotación de la Concesión Minera "Chimbote 001" con código N°01-00101-18, se encuentra ubicado en el Centro Poblado de Vista Alegre, Distrito de la Asunción, Provincia de Cajamarca, Departamento de Cajamarca, cuya extensión es 1000 has. En la figura 1 se puede ver la ubicación del proyecto.

La vía de acceso de la Concesión Minera "Chimbote 001"es por vía terrestre. Partiendo de la ciudad de Cajamarca, a unas 2:30 horas se realiza la primera parada en el Centro Poblado de Vista Alegre, luego se camina unos 30 minutos donde se encuentra la Concesión Minera "Chimbote 001".

Tabla 2
Rutas y accesos a la Concesión Chimbote 001

Ruta	Localidades	Km	Tipo de vía
1	Cajamarca-Vista Alegre	175	Asfaltada
	Vista Alegre- Concesión	1.76	Trocha
	minera	1.70	Hoena

Fuentes: Elaboración propia.



Porcón Alto

Encañada

Polloc

Chetilla

O Cajamarca

Chuchun

La Masma

La Paccha

Vista Alegre O

Vista Alegre O

Encañada

Polloc

An Masma

Chuchun

La Masma

An Maria

An

Figura 1: Mapa de ubicación del proyecto

Fuente: Google Maps

Concesión minera.

El titular de la concesión Minera" Chimbote 001" es Compañía Minera Ares S.A.C y está inscrita en el libro de Derechos Mineros del Registro Público de Minería (RPM) Partida N° 01-00101-18.

Ubicación del Derecho Minero: Centro Poblado Vista Alegre, distrito de la Asunción, provincia de Cajamarca, departamento de Cajamarca. Extensión del Derecho Minero: 1000 hectáreas. Cuyas coordenadas UTM en el sistema WGS 84 se puede ver en la tabla 3, que pertenece a la zona 17, cuadrángulo geológico de Cajamarca – hoja 15 f. Ver plano de concesiones (Anexo N°6).



Tabla 3 Coordenadas UTM de la concesión en el sistema WGS 84

Vértices	Norte	Este
1	918800000	76800000
2	918800000	77100000
3	918400000	77100000
4	918400000	76900000
5	918600000	76900000
6	918600000	76800000

Fuente: Datos tomados en campo.

Geología local

Grupo Goyllarisquizga

Litológicamente consiste en cuarcitas blancas masivas y areniscas generalmente de grano medio y color blanquecino, en la parte inferior, con intercalaciones delgadas de lutitas marrones y grises en la parte superior. Su grosor oscila entre los 200 y 500m, con tendencia a adelgazarse hacia el oeste. (Benavides, 1956)

Formación Farrat (ki-fa)

Esta formación representa el nivel superior de la parte clástica del Cretáceo Inferior. Consta de areniscas cuarcitas y areniscas blancas de grano medio a grueso. En algunos lugares se observa estratificación cruzada y marcas de oleaje. (Benavides,1956)



Formación Chimú

Sus afloramientos se destacan nítidamente en la topografía por su dureza y estructuras, originando grandes farallones. Esta formación funcionó como roca competente. (Benavides,1956)

Consiste en una alternancia de areniscas, cuarcitas y lutitas en la parte inferior y de una potente secuencia de cuarcitas blancas, en bancos gruesos en la parte superior. Las areniscas generalmente son de grano mediano a grueso, con ocasionales lentes de granos de cuarzo poco redondeados.

Metalogenia

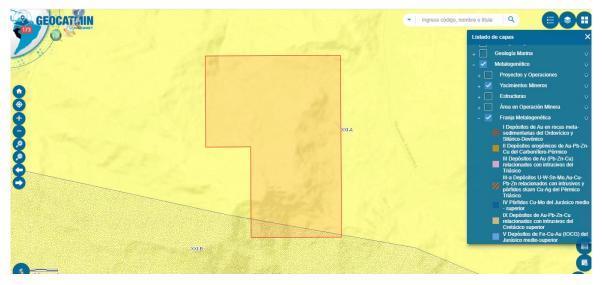
De acuerdo a la información de Ingemmet tenemos que la franja metalogenética a la que pertenece la veta Vista Alegre es XXI-A EPITERMALES DE AU-AG HOSPEDADOS EN ROCAS VOLCANICAS. (Ver figura N°2).

Ocupan superficialmente la mayor parte de nuestra zona de estudio y se encuentra relacionada a las partes más altas de la región. Tenemos reconocidos dos tipos de depósitos epitermales, los de alta sulfuración y los de baja sulfuración. Los depósitos epitermales de alta sulfuración se encuentran emplazados en rocas volcánicas (Grupo Calipuy) y en rocas sedimentarias (Grupo Goyllarisquizga). Mientras que los depósitos de baja sulfuración por lo general solo se encuentran asociados a rocas volcánicas.

Lezama Machuca J.; Urteaga Flores G.



Figure 2: Franja metalogenética de la zona de estudio.



Fuente: Geocatmin (Ingemmet)



3.2. Caracterización geomecánica del macizo rocoso y cuerpo mineralizado de la mina

Capan, Vista Alegre, La Asunción - Cajamarca 2020.

a. Geometría del Yacimiento

SISTEMA DE NICHOLAS		
RESISTENCIA DE LA MATRIZ ROCOSA		
Pequeña(P)	<8 MI	Pa
Media (M)	8 a 15 N	Л Ра
Alta (A)	>15 M	pa
ESPACIAMIENTO ENTRE	N° DE	DOD (0/)
FRACTURAS	FRACTURAS /m	RQD (%)
Muy pequeño (MP)	>16	0 a 20
Pequeño (P)	10 a 16	20 a 40
Grande (G)	3 a 10	40 a 70
Muy Grande (MG)	<3	70 a 100
RESISTENCIA DE LAS DISCONTINUIDADES		
Pequeña (P)	Limpias con una superficie suave	
Media (M)	Limpias con una su	perficie rugosa
Grande (G)	Rellenas con material de resistencia = o > que la roca intacta	

Fuente: Nicholas(1981)

b. Forma

El yacimiento se presenta en tipo veta, con presencia de Cobre que varía sus medidas a distancias considerables, esta veta se encuentra emplazada en granodioritas.



Tabla 4
Forma del Yacimiento

Forma del yacimiento	Descripción
	Dimensiones similares en cualquier
Masivo (M)	dirección.
Tabular(T)	Vetas o Mantos.
T (T)	Dimensiones varían a distintas muy
Irregulares (I)	pequeñas.

Fuente: Datos tomados en campo.

De acuerdo a la Tabla 4, se determinó que la veta de Cobre de la concesión Chimbote 001 es de forma tabular.

c. Potencia.

De acuerdo a los datos tomados en campo, la potencia del yacimiento en las zonas que presentan afloramiento, se observa variaciones de 10-25 metros de espesor aproximadamente.



Tabla 5 Potencia de la Veta

Potencia	Rango
Estrecha	< a 10m
Intermedia	10 - 30 m
Potente	30 – 100 m
Muy potente	>a 100m

Fuente: Datos tomados en campo.

De acuerdo con la Tabla 5, se estableció que la veta tiene una potencia intermedia por estar en el rango de inclinación 10 - 30 m.

d. Inclinación.

En la visita a campo se determinó que la veta de Cobre presenta un rumbo de Noreste y un buzamiento Suroeste. Al respecto se han observado zonas donde la inclinación presentaba variaciones ver Tabla 6

Tabla 6 Angulo de inclinación de la Veta

Punto	Buzamiento (°)
1	87°SW
2	59°SW
3	76°SW
Promedio	74° SW

Fuente: Datos tomados en campo.



Tabla 7 Inclinación de la Veta

Inclinación	Rango
Echado	< a 20°
Intermedio	20°-55°
Inclinado	>a 55°

Fuente: Datos tomados en campo

De acuerdo a la Tabla 7, se determinó que la veta tiene una inclinación intermedia por estar entre el rango de buzamiento >a 55°.

e. Distribución de la ley

Se observa que la estructura mineralizada se mantiene constante en cualquier punto, el contenido de Cobre es fijo.

Tabla 8 Distribución de leyes de la Veta

Distribución de leyes		
	La lay del vecimiento se mentione précticemente constante	
Uniforme	La ley del yacimiento se mantiene prácticamente constante	
	en cualquier punto del yacimiento mineralizado.	
Cuaduada a disaminada	Las leyes tienen una distribución zonal, identificándose	
Graduado o diseminado cambios graduales de un punto a otro.		
Errático	No existe una relación entre las leyes, ya que estas cambian	
Errauco	radicalmente de un punto a otro en distancias muy pequeñas.	

Fuente: Datos tomados en campo.



Tabla 9 Geometría y distribución de leyes del yacimiento de la Concesión Minera Chimbote 001

Geometría del yacimiento y distribu	ción de leyes
Forma	Tabular
Potencial del mineral	Intermedia
Inclinación	Inclinada
Distribución de leyes	Uniforme

Fuente: Datos tomados en campo.

Características geomecánicas del macizo rocoso y cuerpo mineralizado

Las características del yacimiento se determinaron de acuerdo a los parámetros del Anexo $n^{\circ}2$

SISTEMA DE NICHOLAS			
RESISTENCIA DE LA MATRIZ ROCOSA			
Pequeña(P)	<8 N	I Pa	
Media (M)	8 a 15	MPa	
Alta (A)	>15 N	М ра	
ESPACIAMIENTO	N° DE	DOD (0/)	
ENTRE FRACTURAS	FRACTURAS /m	RQD (%)	
Muy pequeño (MP)	>16	0 a 20	
Pequeño (P)	10 a 16 20 a 40		
Grande (G)	3 a 10 40 a 70		
Muy Grande (MG)	<3 70 a 100		
RESISTENCIA	A DE LAS DISCONTINU	IDADES	
Pequeña (P)	Limpias con una superficie suave		
Media (M)	Limpias con una superficie rugosa		
Grande (G)	Rellenas con material de resistencia = o > que la roca intacta		

Fuente: Llanque Maquera .(1999).



La resistencia a la compresión simple de las rocas se determinó mediante ensayos de carga puntual, los cuales fueron realizados en el laboratorio de suelos de la empresa contratista HURTECO SRL.

Tabla 10 Análisis de carga puntual de la roca Caja Techo

Muestra	Tipo de Roca	Is(MPa)	Promedio de Is (MPa)	UCS(MPa)
M1	Caja Techo	2.52		
M5	Caja Techo	3.26	3.06	50-100
M8	Caja Techo	3.41		

Fuente: Datos tomados en campo.

Tabla 11 Resistencia de la roca Caja Techo

Clase	Descripción (ISMR)	Is (MPa)	UCS(MPa)
R0	Extremadamente blanda		0.25-1
R1	Muy blanda		1-5
R2	Blanda		5-25
R3	Moderadamente dura	1-2	25-50
R4	Dura	2-4	50-100
R5	Muy dura	4-10	100-250
R6	Extremadamente dura	>10	>250

Fuente: Elaboración propia.



Tabla 12 Análisis de carga puntual de la roca Caja Piso

Muestra	Tipo de Roca	Is(MPa)	Promedio de Is (MPa)	UCS(MPa)
M2	Caja Piso	2.71		
M4	Caja Piso	3.33		
M9	Caja Piso	4.52	3.52	50-100

Fuente: Datos tomados en campo.

Tabla 13 Resistencia de la roca Caja Piso

Clase	Descripción (ISMR)	Is (MPa)	UCS(MPa)
R0	Extremadamente blanda		0.25-1
R1	Muy blanda		1-5
R2	Blanda		5-25
R3	Moderadamente dura	1-2	25-50
R4	Dura	2-4	50-100
R5	Muy dura	4-10	100-250
R6	Extremadamente dura	>10	>250

Fuente: Datos tomados en campo.

De acuerdo con las tablas 10 y 12, se determinó que la resistencia de la roca caja techo y caja piso es R4, y según la descripción esta es dura.

Estructura mineralizada: La resistencia a la compresión simple de la estructura mineralizada se determinó mediante ensayos de carga puntual, los cuales fueron realizados en el laboratorio de suelos de la empresa contratista HURTECO SRL.



Tabla 14
Análisis de carga puntual de la roca mineralizada

Muestra	Tipo de Roca	Is(MPa)	Promedio de Is (MPa)	UCS(MPa)
M3	Mineral	2.32		
M6	Mineral	1.92		
M7	Mineral	1.76	2	25-50

Fuente: Datos tomados en campo.

Tabla 15 Resistencia del Cuerpo Mineral.

Clase	Descripción (ISMR)	Is (MPa)	UCS(MPa)
R0	Extremadamente blanda		0.25-1
R1	Muy blanda		1-5
R2	Blanda		5-25
R3	Moderadamente dura	1-2	25-50
R4	Dura	2-4	50-100
R5	Muy dura	4-10	100-250
R6	Extremadamente dura	>10	>250

Fuente: Datos tomados en campo.

De acuerdo a la tabla 15, la resistencia del cuerpo mineralizado es moderadamente dura.

Espaciamiento entre fracturas

Primero se delimitó un área de $1m^2$ en cada estructura para luego proceder con el conteo de discontinuidades existentes.

Tabla 16 *Número de discontinuidades*

Estructura	Fracturas/m
Caja techo	13
Caja Piso	17
Veta Cobre	12



Fuente: Datos tomados en campo.

Tabla 17 Espaciamiento entre fracturas caja techo.

Fracturas/m		RQD(%)
Muy pequeño	>16	0-20
Pequeño	10-16	20-40
Grande	3-6	40-70
Muy grande	3	70-100

Fuente: Datos tomados en campo.

Tabla 18
Espaciamiento entre fracturas caja piso

Fracturas/m		RQD(%)
Muy pequeño	>16	0-20
Pequeño	10-16	20-40
Grande	3-6	40-70
Muy grande	3	70-100

Fuente: Datos tomados en campo.

Tabla 19
Espaciamiento entre fracturas minera

Fracturas/m		RQD(%)
Muy pequeño	>16	0-20
Pequeño	10-16	20-40
Grande	3-6	40-70
Muy grande	3	70-100

Fuente: Datos tomados en campo.

De acuerdo a las tablas 17, 18 y 19, se determinó el espaciamiento de las fracturas de las zonas caja techo, caja piso y cuerpo mineralizado.



Resistencia de las discontinuidades

La determinación de este parámetro se realizó en el campo in situ

Tabla 20 Resistencia de las discontinuidades de la caja techo

	Resistencia de las discontinuidades – caja techo			
Pequeña	Discontinuidades limpias con una superficie suave o con			
	material de relleno blando			
Media	Discontinuidades limpias con una superficie rugosa			
Cuanda	Discontinuidades rellenas con un material de resistencia igual o			
Grande	mayor que roca intacta			

Fuente: Datos tomados en campo.

Tabla 21 Resistencia de las discontinuidades de la caja piso

	Resistencia de las discontinuidades – caja piso				
Dogueño	Discontinuidades limpias con una superficie suave o con				
Pequeña	material de relleno blando				
Media	Discontinuidades limpias con una superficie rugosa				
Cuanda	Discontinuidades rellenas con un material de resistencia igual o				
Grande	mayor que roca intacta				

Fuente: Datos tomados en campo.

Tabla 22 Resistencia de las discontinuidades del mineral

	Resistencia de las discontinuidades – mineral				
Dogwoño	Discontinuidades limpias con una superficie suave o con				
Pequeña	material de relleno blando				
Media	Discontinuidades limpias con una superficie rugosa				
Grande	Discontinuidades rellenas con un material de resistencia igual o				
	mayor que roca intacta				

Fuente: Datos tomados en campo.

De acuerdo a las tablas 20,21 y 22, se determinó la resistencia de las discontinuidades de las zonas caja techo, caja piso y zona mineral.

En la Tabla 23, se muestra en resumen las características geomecánica del yacimiento

de la Veta de Cobre de la Concesión Chimbote 001





Tabla 23
Características geomecánica del yacimiento de la Veta de Cobre de la Concesión
Chimbote 001

	Características Geomecánicas							
Estructura	Resistencia a la compresión simple (MPa)	Espaciamiento entre fracturas	RQD (%)	Resistencia de las discontinuidades				
Caja Techo	Dura	Pequeño	20-40	Media				
Caja Piso	Dura	Muy Pequeño	0-20	Media				
Veta	Moderadamente dura	Pequeño	20-40	Pequeña				

Fuente: Datos tomados en campo.

3.3. Valoración del método numérico de Nicholas para la selección del método de explotación.

Para la elección del método de explotación se utilizó los Anexos n. ° 3,4, 5, propuestas por Llanque Maquera, et al., (1999), establece que a cada método de explotación se le asigna un valor de acuerdo a la geometría y características geomecánicas del yacimiento.

En este contexto se inició el proceso de selección de los métodos de explotación en función a las condiciones naturales promedio que presenta la veta y su entorno que se encuentra detallado en las Tablas 9 y 23.

En la Tabla 24, se detalla la asignación de valores a los métodos de explotación en función de la geometría y distribución de leyes.

En las Tablas 35, 36 y 37 se detallan igualmente la asignación de valores, pero referidas a las propiedades geomecánicas del mineral, de caja techo y caja piso



Tabla 24

Asignación de valores a los métodos de explotación en función de la geometría y distribución de leyes del yacimiento.

Métodos de	Forma de			Potencia del Mineral			Orientación		Distribución de			Total		
explotación	Y	acimient	imiento				Leyes							
	M	T	I	В	M	A	MA	Н	I	V	U	G	E	
Cielo abierto	3	2	3	2	3	4	4	3	3	4	3	3	3	12
Hundimiento de	4	2	0	-49	0	2	4	3	2	4	4	2	0	10
bloques														
Tajeo por	2	2	1	1	2	4	3	2	1	4	3	3	1	11
subniveles														
Hundimiento por	3	4	1	-49	0	4	3	1	1	4	4	2	0	12
subniveles														
Tajo largo	-49	4	-	4	0	-49	-49	4	0	-49	4	2	0	-41
			49											
Cámaras y pilares	0	4	2	4	2	-49	-49	4	1	0	3	3	3	9
Shirinkage	2	2	1	1	1	2	4	2	1	4	3	2	1	10
Corte y Relleno	0	4	2	4	4	0	0	0	3	4	3	3	3	15
ascendente														
Cortes de techo en	3	3	0	-49	0	3	4	4	1	2	4	2	0	8
tajadas														



Minado con	0	2	4	4	4	4	1	2	3	3	3	3	3	12
cuadros de madera														

Fuente: Datos tomados en campo.

Tabla 25

Asignación de valores a los métodos de explotación en función a sus características geomecánicas de las rocas : Zona del mineral



				MINER	AL						
Métodos de	Re	sistencia	de las	Espa	aciamiento	entre fra	cturas	F	Resistencia	de	TOTAL
explotación		Rocas		_				Disc	continuida	des	
	В	M	A	MC	PE	E	ME	В	M	A	
Cielo abierto	3	4	4	2	3	4	4	2	3	4	9
Hundimiento de	4	1	1	4	4	3	0	4	3	0	9
bloques											
Tajeo por	-49	3	4	0	0	1	4	0	2	4	3
subniveles											
Hundimiento por	0	3	3	0	2	4	4	0	2	2	5
subniveles											
Tajo largo	4	1	0	4	4	0	0	4	3	0	9
Cámaras y pilares	0	3	4	0	1	2	4	0	2	4	4
Shirinkage	1	3	4	0	1	3	4	0	2	4	4
Corte y Relleno	3	2	2	3	3	2	2	3	3	2	8
ascendente											
Cortes de techo en	2	3	3	1	1	2	4	1	2	4	4
tajadas			_								
Minado con	4	1	1	4	4	2	1	4	3	2	8
cuadros de madera											

Fuente: Elaboración propia.

Tabla 26 Asignación de valores a los métodos de explotación en función a sus características geomecánicas de las rocas: Zona del techo



				CAJA TI	ЕСНО						
Métodos de	Re	sistencia	de las	Espa	aciamiento	entre frac	cturas	R	Resistenci	a de	TOTAL
explotación		Rocas						Disc	continuida	ades	
	В	M	A	MC	PE	Е	ME	В	M	A	
Cielo abierto	3	4	4	2	3	4	4	2	3	4	10
Hundimiento de	4	2	1	3	4	3	0	4	2	0	8
bloques											
Tajeo por	-49	3	4	-49	0	1	4	0	2	4	5
subniveles											
Hundimiento por	3	2	1	3	4	3	1	4	2	0	8
subniveles											
Tajo largo	4	2	0	4	4	3	0	4	2	0	8
Cámaras y	0	3	4	0	1	2	4	0	2	4	6
pilares											
Shirinkage	4	2	1	4	4	3	0	4	2	0	8
Corte y Relleno	3	2	2	3	3	2	2	4	3	2	8
ascendente											
		2		2		_	0	4	2	0	7
Cortes de techo	4	2	1	3	3	3	0	4	2	0	7
en tajadas											
Minado con	3	2	2	3	3	2	2	4	3	2	8
cuadros de madera	5		_	3		_	_	•		_	3
caddi ob ac madel a											

Fuente: Elaboración propia.

Tabla 27

Asignación de valores a los métodos de explotación en función a sus características geomecánicas de las rocas caja piso.

				CAJA I	PISO						
Métodos de	Res	sistencia	de las	Espa	ciamiento	entre fra	cturas	R	esistenci	a de	TOTAL
explotación		Rocas						Disc	ontinuid	ades	
	В	M	A	MC	PE	Е	ME	В	M	A	
Cielo abierto	3	4	4	2	3	4	4	2	3	4	9
Hundimiento de	2	3	3	1	3	3	3	1	3	3	7
bloques											
Tajeo por	0	2	4	0	0	2	4	0	1	4	3
subniveles											
Hundimiento	0	2	4	0	1	2	3	0	2	4	4
por subniveles											
Tajo largo	2	3	3	1	2	4	3	1	3	3	7
Cámaras y	0	2	4	0	1	3	3	0	3	3	5
pilares											
Shirinkage	2	3	3	2	3	3	2 2	2	2	3	7
Corte y Relleno	4	2	2	4	4	2	2	4	4	2	10
ascendente											
Cortes de techo en tajadas	2	3	3	1	3	3	3	1	2	3	6
Minado con cuadros de madera	4	2	2	4	4	2	2	4	4	2	10

Fuente: Datos tomados en campo.

Tabla 28

Valoración total y selección del método de explotación

distribución de leyes	Mineral			TOTAL
	Millorai	Techo	Piso	
12	9	10	9	40
10	9	8	7	34
11	3	5	3	22
12	5	8	4	29
-41	9	8	7	-17
9	4	6	5	24
10	4	8	7	29
15	8	8	10	41
8	4	7	6	25
12	8	8	10	38
	10 11 12 -41 9 10 15	10 9 11 3 12 5 -41 9 9 4 10 4 15 8	10 9 8 11 3 5 12 5 8 -41 9 8 9 4 6 10 4 8 15 8 8 8 4 7	10 9 8 7 11 3 5 3 12 5 8 4 -41 9 8 7 9 4 6 5 10 4 8 7 15 8 8 10 8 4 7 6

Fuente: Datos tomados en campo.

De acuerdo a la Tabla 28, el método con mayor puntaje es "Corte y Relleno ascendente".



CAPÍTULO IV. DISCUSIÓN Y CONCLUSIONES

4.1 Discusión

En la investigación se evaluó las características geométricas y geomecánicas del yacimiento de la concesión minera Chimbote 001, permitiéndonos la selección del método de explotación aplicable a la veta Vista Alegre a través del análisis del método numérico de Nicholas. En la Tabla 9, se muestra la valoración de las características geológicas del yacimiento para los 10 métodos posibles según metodología de Nicholas, así mismo en la Tabla 23, se muestra la valoración de las características geomecánicas para caja techo, caja piso y veta para los 10 métodos posibles según metodología de Nicholas. En la Tabla 28, se presenta la valoración final de las condiciones geológicas y geomecánicas; y el método seleccionado según la metodología de Nicholas es: Corte y Relleno.

Los resultados obtenidos concuerdan con Minaya (2019) quien en su investigación sobre la "Evaluación de condiciones geomecánicas y viabilidad técnica según metodología numérica d. Nicholas para selección del método de explotación en veta Delia, mina Colquirrumi", concluye que el método seleccionado en la investigación tiene características geológicas y geomecánicas. Es decir, se evalúa criterios; técnicos, económicos, tecnológicos y ambientales obteniendo así que la alternativa que se ajusta a ello es el método de Corte y Relleno (Cut and Fill).



4.2 Conclusiones

La caracterización geomecánica del macizo rocoso y al cuerpo mineralizado de la mina Capan, Vista Alegre, La Asunción - Cajamarca 2020, ha determinado que la resistencia a la carga puntual del Mineral, Caja Techo y Caja Piso es Moderadamente dura (2MPa), dura (3.06MPa) y dura (3.52 MPa) respectivamente. El espaciamiento entre fracturas es pequeño, pequeño y muy pequeño y la resistencia de las discontinuidades es pequeña, media y media.

Se concluye que la resistencia de la roca caja techo y caja piso es R4, y según la descripción esta es dura.

Con la valoración del macizo rocoso aplicando el método numérico de Nicholas, a la geometría de la veta y sus características geomecánicas del Mineral, Caja Techo y Caja Piso, se concluye que el método de explotación por Corte y Relleno ascendente es técnicamente aplicable para la explotación de la veta Vista Alegre en la Concesión Chimbote 001.

Lezama Machuca J.; Urteaga Flores G.



REFERENCIAS

Cabello, N. (2008). Selección del método de explotación para la veta Piedad en la Mina Catalina Huanca, Ayacucho. Tesis para título de Ingeniero de Minas, Universidad Nacional Mayor de San Marcos.

Sarayasi, N. (2017). Explotación de la veta prometida mediante el método de corte y relleno ascendente selectivo unidad minera Santa Filomena empresa minera Sotrami S.A. Tesis para optar el título profesional de Ingeniero de Minas. Universidad Nacional San Agustín de Arequipa.

Minaya, J. (2019). Evaluación de condiciones geomecánicas y viabilidad técnica según metodología numérica d. Nicholas para selección del método de explotación en veta Delia, mina Colquirrumi. Tesis para optar el título profesional de Ingeniero de Minas. Universidad Nacional de Trujillo.

Paz,C.(2019). Selección y aplicación del método de explotación por Corte y Relleno ascendente, para optimizar costos en la veta Gino I – empresa minera minas Icas S.A.C. – Ica. Tesis para optar el título profesional de Ingeniero de Minas, Universidad Nacional de San Agustín de Arequipa.

Lezama Machuca J.; Urteaga Flores G.



Vásquez, J. (2015). Elección y aplicación del método tajeo por subniveles con taladros largos para mejorar la producción en la veta Gina Socorro Tajo 6675 - 2 de la U.E.A. Uchucchacua de la Compañía de Minas Buenaventura S.A.A.. Tesis para optar el título profesional de Ingeniero de Minas.

Llanque Maquera, O.E., Navarro Torres, V.F., Durant Broden, J.G., Coíla Choque, Y.A., Calderón Mendoza, R. G., Tapia Valencia, H.A.,... Camac Torres, E.A.(1999). *Explotación Subterránea – métodos y casos prácticos* (Primera ed.). (O.E.Llanque Maquera, & V.F. Navarro Torres, Edits.) Puno, Perú: Perú Offset Editores.



ANEXOS

Table 29 $ANEXO\ n^\circ\ 1$. Tabla de parámetros de la caracterización geométrica del yacimiento y distribución de leyes.

	SISTEMA DE NICHOLAS FORMA
Masivo (M)	Dimensiones similares en cualquier dirección.
Tabular (T)	Vetas o mantos
Irregular (I)	Dimensiones varían a distancias muy pequeñas
	POTENCIA DEL CUERPO MINERAL
Estrecho (E)	<10 m
Intermedio (I)	10-30 m
Potente (P)	30-100 m
Muy Potente(MP)	>100 m
	INCLINACION
Tumbado(T)	<10°
Intermedio(I)	20°-55°
Inclinado (IN)	>55°
	DISTRIBUCION DE LEYES
Uniforme(U)	Ley media del yacimiento se mantiene casi constante en cualquie punto de este.
Diseminado o Gradual (G)	Las leyes tienen distribución Zonal, identificándose cambios graduales.
Errático (E)	Las leyes cambian radicalmente de unos puntos a otros en distancias muy pequeñas.

Tabla 30 ANEXO n° 2. Tabla de los parámetros de evaluación geomecánica.

SISTEM	A DE NICHOLAS	
RESISTENCIA I	DE LA MATRIZ ROCOS	A
Pequeña(P)	<8 MF	Pa
Media (M)	8 a 15 M	I Pa
Alta (A)	>15 M	pa
ESPACIAMIENTO ENTRE	N° DE	RQD (%)
FRACTURAS	FRACTURAS /m	KQD (%)
Muy pequeño (MP)	>16	0 a 20
Pequeño (P)	10 a 16	20 a 40
Grande (G)	3 a 10	40 a 70
Muy Grande (MG)	<3	70 a 100
RESISTENCIA DE	LAS DISCONTINUIDA	DES
Pequeña (P)	Limpias con una su	perficie suave
Media (M)	Limpias con una su	perficie rugosa
Grande (G)	Rellenas con material > que la roca i	



Tabla 31

ANEXO n° 3. Tabla de clasificación de los métodos mineros en función a la geometría y distribución.

Métodos de		orma d			Potencia	del Mine	ral	О	rientaci	ón		tribuciór Leyes	n de
explotación	M	T	I	В	M	A	MA	Н	I	V	U	G	E
Cielo abierto	3	2	3	2	3	4	4	3	3	4	3	3	3
Hundimiento de bloques	4	2	0	- 49	0	2	4	3	2	4	4	2	0
Tajeo por subniveles	2	2	1	1	2	4	3	2	1	4	3	3	1
Hundimiento por subniveles	3	4	1	- 49	0	4	3	1	1	4	4	2	0
Tajo largo	-49	4	- 49	4	0	-49	-49	4	0	-49	4	2	0
Cámaras y pilares	0	4	2	4	2	-49	-49	4	1	0	3	3	3
Shirinkage	2	2	1	1	1	2	4	2	1	4	3	2	1
Corte y Relleno ascendente	0	4	2	4	4	0	0	0	3	4	3	3	3
Cortes de techo en tajadas	3	3	0	- 49	0	3	4	4	1	2	4	2	0
Minado con cuadros de madera	0	2	4	4	4	4	1	2	3	3	3	3	3



Fuente: Nicholas (1981).

Tabla 32 ANEXO n° 4. Clasificación de los métodos mineros en función de las características geomecánicas de las rocas : Zona del mineral

				MINERA	L					
Métodos de		istencia d Rocas	e las	Espa	ciamiento	entre frac	turas		esistencia ontinuidad	
explotación	В	M	A	MC	PE	E	ME	В	M	A
Cielo abierto	3	4	4	2	3	4	4	2	3	4
Hundimiento de bloques	4	1	1	4	4	3	0	4	3	0
Tajeo por subniveles	-49	3	4	0	0	1	4	0	2	4
Hundimiento por subniveles	0	3	3	0	2	4	4	0	2	2
Tajo largo	4	1	0	4	4	0	0	4	3	0
Cámaras y pilares	0	3	4	0	1	2	4	0	2	4
Shirinkage	1	3	4	0	1	3	4	0	2	4
Corte y Relleno ascendente	3	2	2	3	3	2	2	3	3	2
Cortes de techo en tajadas	2	3	3	1	1	2	4	1	2	4
Minado con cuadros de madera	4	1	1	4	4	2	1	4	3	2



Tabla 33 ANEXO n° 5. Clasificación de los métodos mineros en función de las características geomecánicas de las rocas: Zona del techo

				CAJA TEC	СНО					
Métodos de		stencia d Rocas	e las	Espac	ciamiento	entre frac	cturas		esistencia ontinuida	
explotación	В	M	A	MC	PE	E	ME	В	M	A
Cielo abierto	3	4	4	2	3	4	4	2	3	4
Hundimiento de bloques	4	2	1	3	4	3	0	4	2	0
Tajeo por subniveles	-49	3	4	-49	0	1	4	0	2	4
Hundimiento por subniveles	3	2	1	3	4	3	1	4	2	0
Tajo largo	4	2	0	4	4	3	0	4	2	0
Cámaras y pilares	0	3	4	0	1	2	4	0	2	4
Shirinkage	4	2	1	4	4	3	0	4	2	0
Corte y Relleno ascendente	3	2	2	3	3	2	2	4	3	2
Cortes de techo en tajadas	4	2	1	3	3	3	0	4	2	0
Minado con cuadros de madera	3	2	2	3	3	2	2	4	3	2

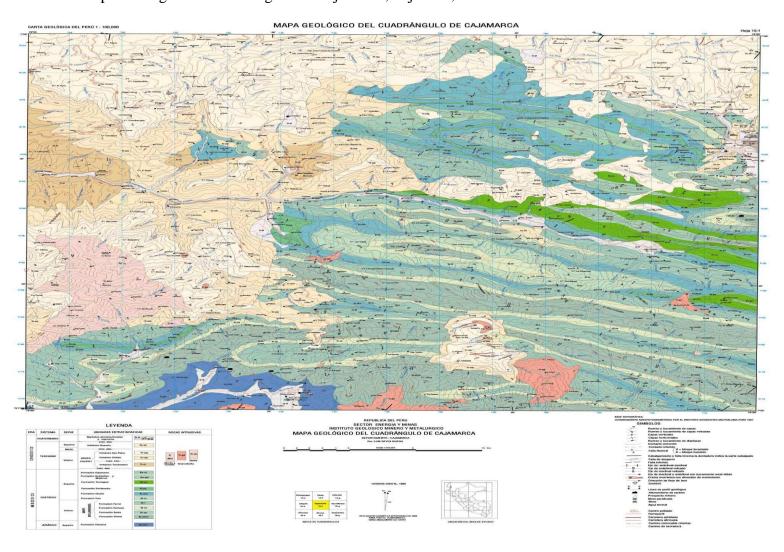


Table 34 ANEXO n°6. Clasificación de los métodos mineros en función de las características geomecánicas de las rocas: Zona de los hastiales

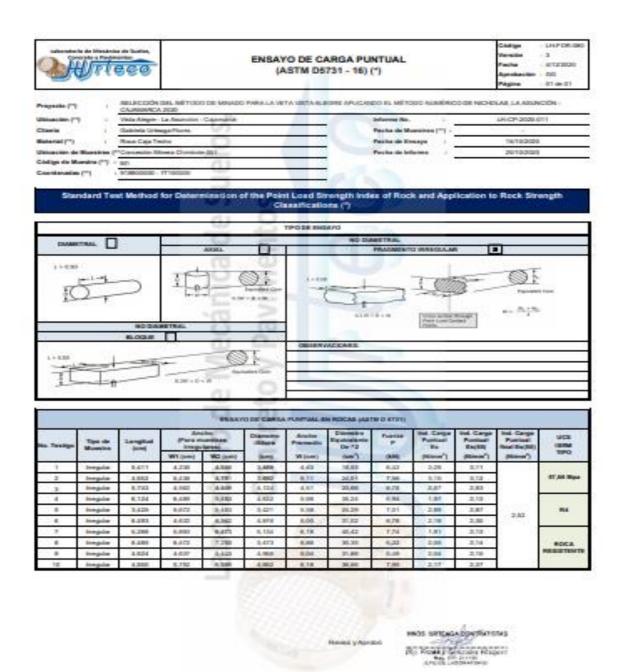
				CAJA PIS	SO					
Métodos de	Res	istencia de Rocas	e las	Espa	ciamiento (entre frac	turas		esistencia ontinuidad	
explotación	В	M	A	MC	PE	E	ME	В	M	A
Cielo abierto	3	4	4	2	3	4	4	2	3	4
Hundimiento de bloques	2	3	3	1	3	3	3	1	3	3
Tajeo por subniveles	0	2	4	0	0	2	4	0	1	4
Hundimiento por subniveles	0	2	4	0	1	2	3	0	2	4
Tajo largo	2	3	3	1	2	4	3	1	3	3
Cámaras y pilares	0	2	4	0	1	3	3	0	3	3
Shirinkage	2	3	3	2	3	3	2	2	2	3
Corte y Relleno ascendente	4	2	2	4	4	2	2	4	4	2
Cortes de techo en tajadas	2	3	3	1	3	3	3	1	2	3
Minado con cuadros de madera	4	2	2	4	4	2	2	4	4	2



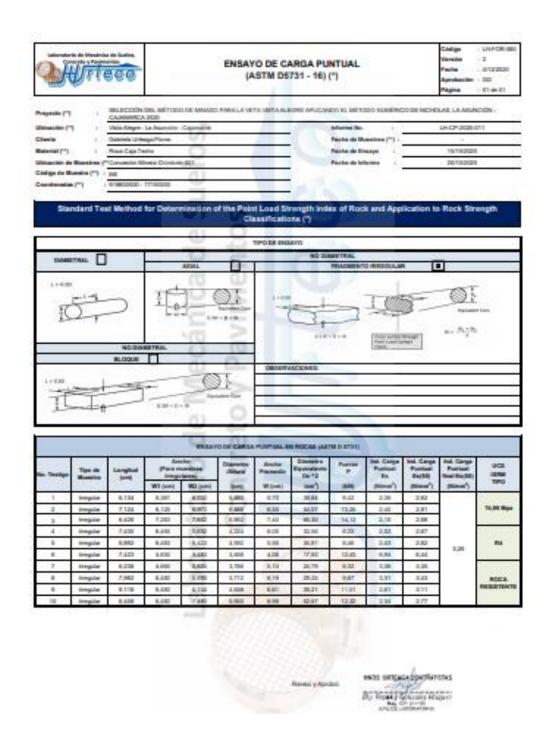
ANEXO n°7. Mapa Geológico del cuadrángulo de Cajamarca, hoja 15-f, zona 17.



ANEXO n°8. Ensayo de Carga Puntual- M1 Roca Caja Techo

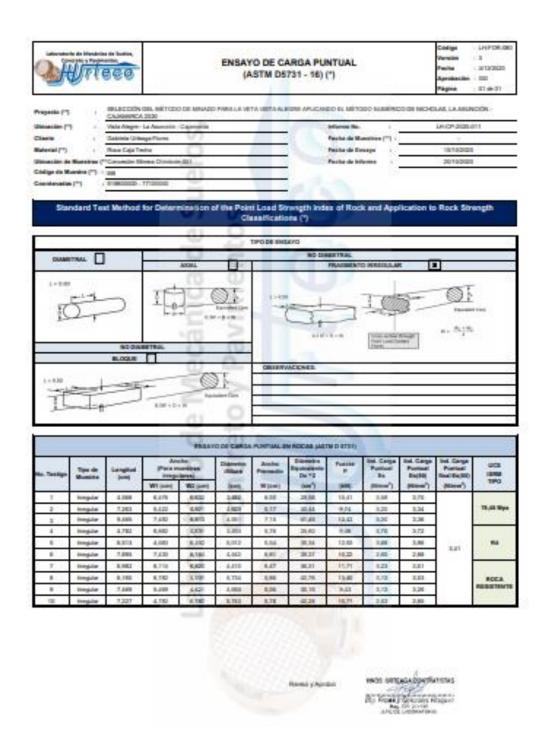


ANEXO n°9. Ensayo de Carga Puntual- M5 Roca Caja Techo



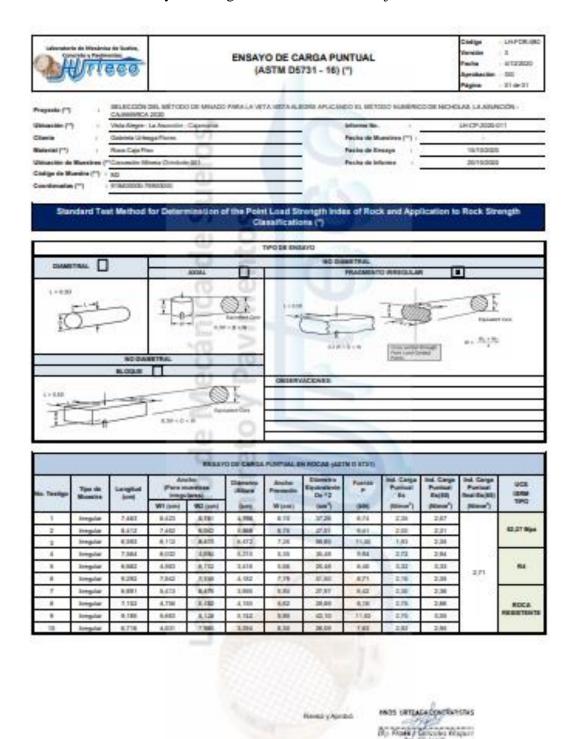


ANEXO n°10. Ensayo de Carga Puntual- M8 Roca Caja Techo



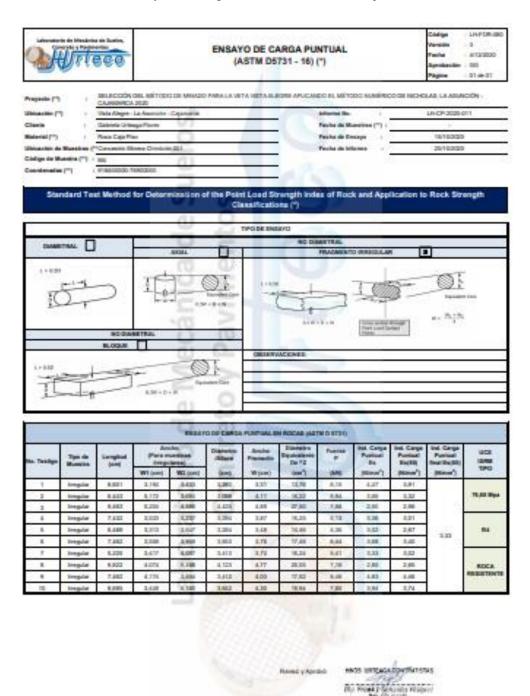


ANEXO n°11. Ensayo de Carga Puntual- M2 Roca Caja Piso





ANEXO n°12. Ensayo de Carga Puntual- M4 Roca Caja Piso



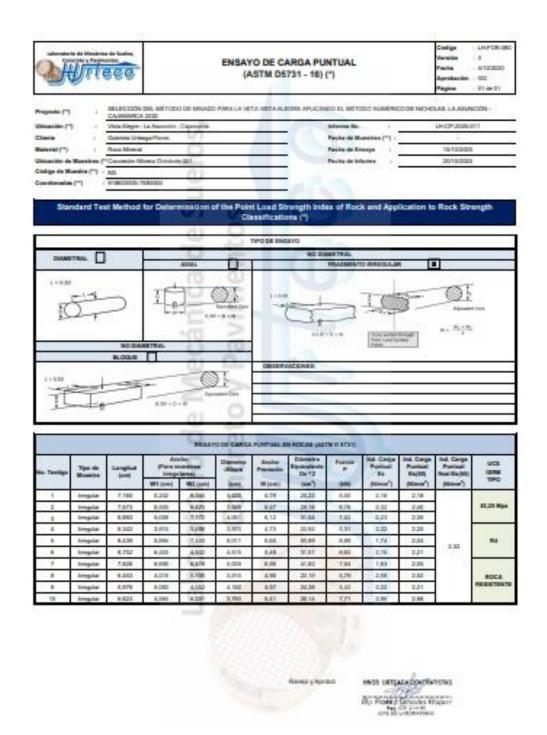


ANEXO n°13. Ensayo de Carga Puntual- M9 Roca Caja Piso

W.	Write	Lashio					ARGA PU 731 - 16) (Codige Version Factor Specialism Physics	01 + 21
Progeste (*)	er 1909			I DE MINAS	PARALAVE	TAMETABLE	ORE AFLICAN	DO SIL METO	DC NUMBER	000000000	MALLEAGUE	ICON .
Shinester P		CAUMBORCS Vista Alleger	La Assession	Canada		N. K.P. SIN		princes in	- 1		LINCP 2020	on t
Clarite	+ 3	date eta Gre	пра/Полте	MO.				Festive de Mi	antino (**) i			
manife p		Name Egy Fi	No.					Personal de Co	mage +	Ş	1916200	
Distantin de	Master C	Common S	lowe Director	100				Feedbalds to	tome .	Ş	29/19/2003	
Coolinges size M		100		(3)			-					
contenuts	-	918000000 T	18600000	-		-	10.75					
Sta	ndard Tea	t Method	for Determ	nination c		t Load So enificatio	nengih Inde ess (*)	es of Roc	k and App	fication to	e Rock Str	ength
				-03	-	THO DE SHE	arvio					
- Change	тем. П	3		-	-			WHTEN.				
100			9 10	MXM4.	1 1 1 1 1			PRADMING	O OFFICE A	8.	100	
1100		0	I	-1-000)I	1100	+		10	3-	01	
15	2			·CD	-	11.5	-10	3.0	Transcond Part Lord II		e. 7575	
12	-	NOOM N.OOM	METROL	J. 15	B			3 - 10	the last to		n. 2012	
II.					DI.	GRIENV	ACKARE	5.0			e. Nin	
ī		BLOQUE	METROS.		NE O						e. Njh	
Ĭ	Type de Mannin	BLOQUE	METROS.	THAN THE PARTY OF	NE O		ACKHEE				Ind. Garge Partiest Institution (State of State	UCS SIMM THO
正		E.OQ.N	E36 - D	The state of the s	ODE CRACK	PLANTIAL SI Anales Presents	MCKMEE H ROCAE plat Expensive Expensive Expensive Expensive	Twenty p	Bill Conga Fundami Es	Int. Carps Funtaci Su(S)	Ind. Cargo Fundada Septimental	GCE IDMA
T.	Months Imple Imple	Sunghed (see)	Asia - D. Asia -	Millian Millia	Diameter See See See See See See See See See S	Arche Francis Wyser) 6.41	MCKARE M ROCAS plat Estendin De 12 (on 1) 20,81 31,78	Poetes globs data for the party for the part	Ind. Compa Fusional Bonor's 1.01	Int. Corps Funtati Total (Stand)	Ind. Cargo Fundada Septimental	UCS ISME 1970
Ī	Months Inspire Inspire	Excepted (see)	Acc Company Acc Company	ESSAY MESSAY MESSAY MESSAY A 207 A 207	Darwine disease (see)	Publish Broke Presents W(ser) 8.41	ROCAS MET Estable September Co '2 (com') 22.81 27.78 28.42	Parent p (MR) 622 1022	Int. Carps Fusion Es Fusio	Int. Carps Formal Refts (Sand) 4,72 2,67	Ind. Cargo Fundada Septimental	UCS ISME 1970
Ĭ	Boscia Inspire Inspire Inspire	Scoopled (Longitud (Longitud (LOT) 8,021 8,021 8,021 8,001	American	Elizary	Darwins disease (see)	PLACTURE BY Broke Precede 6.41 6.45 8.45 8.45	MCKARE ROCAS part Estendin to Do *5 (one*) 22.88 27.79 28.40 26.17	Fueros # (446) 646 6	Per Land Services Ser	Inst. Corps Province Excelle (States*) 4.77 4.97	Ind. Cargo Fundada Septimental	UCE ISME THO COLUT No.
T	Strengton Strengton Strengton Strengton	Scools (Longitud (Longitud (LOT) 8,021 8,021 8,021 8,001 8,001 8,001	Am - 0 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1	Etitaty Eti	Darwins Allen Sent Later	Place at Proceedings of the State of the Sta	MCKARE MOCAS part Especials on Especials on 2.08 2.19 2.40 2.17 (0.30	Fueros pr (AME 8422 10,22 10,23 14,23	Per Land State Sta	Del. Cargo Proteind Ex(E) (Steen) 1,57 1,57 1,57	Ind. Cargo Fundada Septimental	UCS ISME 1970
Tables 1	tregile tregile tregile tregile tregile	Excepted (4.00) 8.001 8.001 8.001 8.001 8.001 8.001 8.001 8.001	Am Pro m (may be seen a see a	ERREY ER	Diameter disease Send Later La	Andrew Work St. A.	MCKARE MOCAS MAT Exchance De 12 de 12 AUX 20,40	Puesso pr (SME 8887 1923) 14.23 14.23 12.38	Not Corps Fusion 1 (September 1) 1 (September	No. Cargo Portinal English (Same*) ± 22 ± 27 ± 28 ± 28 ± 28	Ind. Corps Pursual Inter Styling (Name [*])	UCS ISME 1970
Transport	Iregile Iregile Iregile Iregile Iregile Iregile	Excepted (see) 5 (se	# Am Pro m Proper William # 1,200 1,	ERREY 	Distriction distance	#LBC GAL S Ancho Promotion W (sw) 6.45	PROCESS (MET NO CONTROL OF THE PER NO CONTRO	Decision of the control of the contr	No. Corps Puriod Particular Sime" 1.01 4.07 8.18 4.05 4.05 4.05 4.05 4.05	366 Cargo Puriting Postali (Mater ²) 4,72 4,72 4,87 4,81 4,81 4,81 4,81	Ind. Corps Pursual Inter Styling (Name [*])	UCE IRMS TPO 104,ET RIP RIS
1 2 2 4 E E E E E E E E E E E E E E E E E	Inspire Inspire Inspire Inspire Inspire Inspire Inspire	Excepted (and a series of the	ASS - D - ASS	ERREY ER	Diameter Cor. Diameter Cor. State Cor. Lato.	PLOCIDAL 93 Arche Presentio Vi (san) 6.41 6.42 4.31 6.52 6.72 6.56 9.18 9.18	PROCAS par Equipment (Parties of Parties of	Fueros p GANS 6445 16,23 16,23 12,38 13,28 13,48	Not Corps Fusion 1 (September 1) 1 (September	366 Cargo Portiad Refeat (600m²) 4,00 4,00 4,00 4,00 4,00 4,00 4,00 4,0	Ind. Corps Pursual Inter Styling (Name [*])	SCE SAN THO COLUMN SAN TH
1 2 2 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	Iregile Iregile Iregile Iregile Iregile Iregile	Excepted (see) 5 (se	# Am Pro m Proper William # 1,200 1,	### ##################################	Distriction distance	#LBC GAL S Ancho Promotion W (sw) 6.45	PROCESS (MET NO CONTROL OF THE PER NO CONTRO	Decision of the control of the contr	194 Carga Fuelcaria Fuelcaria 4,01 2,00 2,10 1,10 1,10 1,10 1,10 1,10 1	366 Cargo Puriting Postali (Mater ²) 4,72 4,72 4,87 4,81 4,81 4,81 4,81	Ind. Corps Pursual Inter Styling (Name [*])	UCS ISSME TOPO TOPOLET My

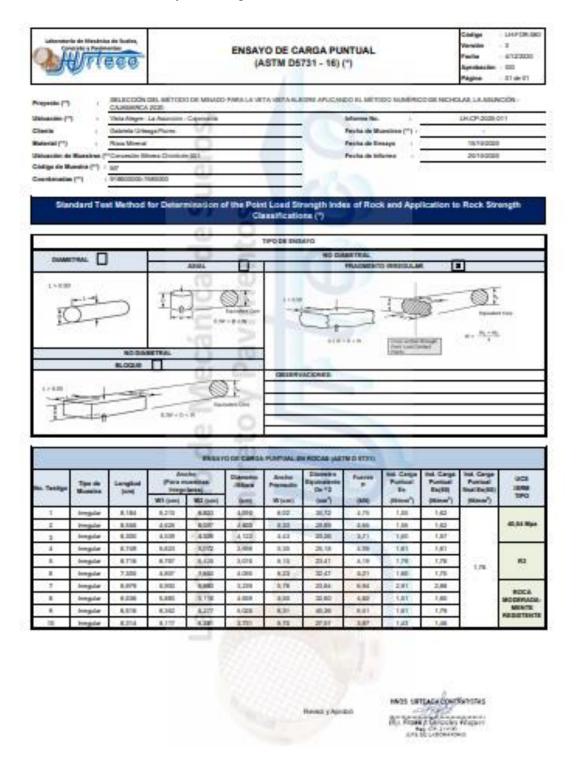


ANEXO n°14. Ensayo de Carga Puntual- M3 Roca Mineral





ANEXO n°15. Ensayo de Carga Puntual- M6 Roca Mineral





ANEXO n°16. Ensayo de Carga Puntual- M7 Roca Mineral

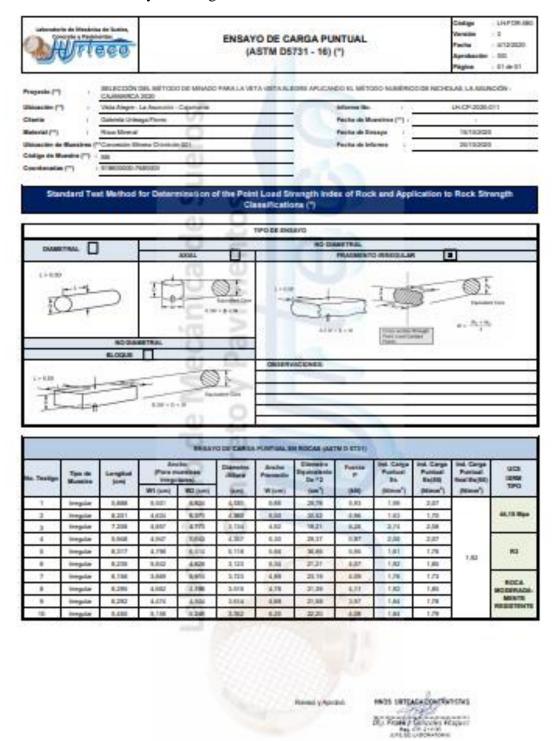




Foto 1: Cerro Capan de la concesión minera Chimbote 001 – La Asunción, Cajamarca





Foto 2: Nivel inferior de la veta Vista Alegre, área de estudio - Mina Capan





Foto2: Medición de Rumbo y Buzamiento de la veta Vista Alegre.





Foto3: Tesista mostrando la potencia de la veta Vista Alegre en el nivel inferior.