

# ANÁLISIS PROBABILÍSTICO DE LA ESTABILIDAD DE TALUD DE LA CANTERA ESPINAL – JULIACA

Fredy Valeriano N. <sup>(1)</sup>, Sandra Tica M. <sup>(1)</sup>, Felipe Loaiza C. <sup>(1)</sup>, Heydi Olguin C. <sup>(1)</sup>, Saida Japura P. <sup>(1)</sup>, Lizeth Llanos C. <sup>(1)</sup>, Christian Obregon M. <sup>(2)</sup>

<sup>(1)</sup> Universidad Nacional del Altiplano – Puno – Perú

<sup>(2)</sup> Universidad Nacional Mayor de San Marcos – Lima - Perú

## RESUMEN

El presente estudio fue realizado en la cantera Espinal de la ciudad de Juliaca en el departamento de Puno, consiste en determinar los valores de seguridad que rigen la estabilidad o inestabilidad en un talud rocoso; factor de seguridad (FS) o reducción de la resistencia al corte (SRF) y la probabilidad de falla (PF), para lo cual se han utilizado los métodos generales de análisis de estabilidad de taludes en roca; Análisis cinemático y métodos numéricos. Se realizó análisis probabilísticos por el método de estimación de puntos para mayor confiabilidad de los resultados de análisis con métodos numéricos. Teniendo como resultados en el análisis cinemático una probabilidad de plano de deslizamiento por volteo directo de 44.41%, los valores de seguridad promedio dado por los análisis probabilísticos con métodos numéricos en SRF son; para condiciones estáticas FS o SRF 2.27 y PF 0.0% y para condiciones pseudoestáticas FS o SRF 1.21 y PF 2.98%. Por lo cual concluimos que el talud se encuentra estable en condiciones estáticas y pseudoestáticas, tomando en consideración el resultado del análisis cinemático realizado se han observado grietas de tracción en la cresta del talud que fallaran por volteo directo dependiendo a la intensidad de los factores desencadenantes.

## PALABRAS CLAVE

Macizo rocosos, análisis probabilístico, factor de seguridad (FS), reducción de la resistencia al corte (SRF), probabilidad de falla (PF).

## INTRODUCCIÓN

Diferentes tipos de rotura en taludes son asociados con diferentes estructuras presentes en el macizo rocoso y estas son más importantes en un estudio de análisis de estabilidad de taludes en roca debido a que estos controlan la estabilidad o inestabilidad de los mismos.

Además la medición de las propiedades del macizo rocoso, sobre todo in situ, es una tarea muy difícil. Excepto en las superficies expuestas (que están generalmente limitados en comparación con el volumen de diseño que afectan la roca y que puede no ser representativo de un volumen de material geológico), las características de macizo rocoso, tales como las juntas no son directamente observables. Incluso cuando las propiedades se pueden determinar fácilmente, inexactitudes en la medición y las diferencias entre el laboratorio y el comportamiento a escala de campo pueden generar un error considerable. Como resultado, por lo cual diremos que la ingeniería de las excavaciones en roca implica grandes incertidumbres.

La simulación estadística ofrece un medio para hacer frente con la incertidumbre. Se puede cuantificar la incertidumbre y estimar las probabilidades de ocurrencia de diferentes resultados. Por lo tanto, puede ayudar a los ingenieros a desarrollar diseños y soluciones más reales y económicas.

## OBJETIVO

Analizar probabilísticamente la estabilidad de talud de la cantera Espinal-Juliaca.

## METODOLOGÍA

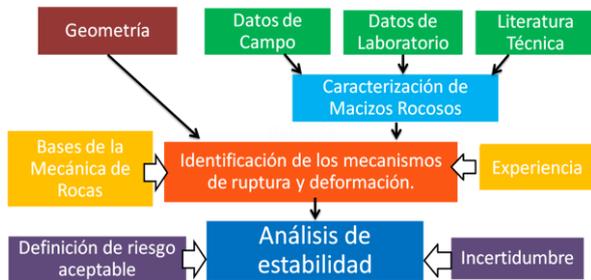
Consideramos a la presente investigación dentro del diseño metodológico experimental, cuantitativa continua.

La presente investigación se realizó en la Cantera Espinal ubicada en el distrito de Juliaca, provincia de San Román, Departamento de Puno. Teniendo como población a toda la cantera espinal, las muestras están relacionadas a aspectos físicos de los macizos rocosos presentes en la cantera.

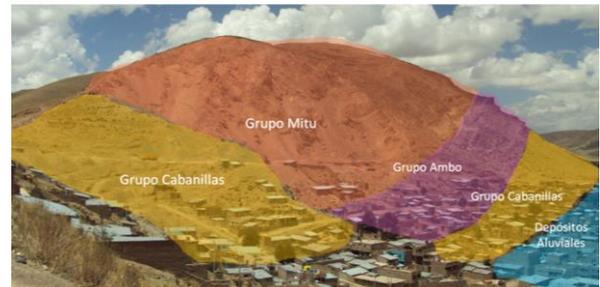
Las variables independientes más importantes son la geometría del talud, datos de campo (Dirección de buzamiento, buzamiento, altura y pendiente del talud, dirección del talud), datos de laboratorio (Angulo de fricción, cohesión, resistencia a la compresión uniaxial, densidad, módulos elásticos, otros).

Las variables dependientes son; la probabilidad de plano de deslizamiento para los análisis cinemáticos y el FS o SRF para los análisis por métodos numéricos.

La metodología para un análisis probabilístico de estabilidad en taludes se resume en la figura N° 01.



**Figura N° 01:** Esquema de la metodología de análisis de estabilidad en taludes en roca, con especial referencia a los conceptos de riesgo e incertidumbre.



**Figura N° 02:** Litología presente en la cantera Espinal – Juliaca.

Dentro del análisis de estabilidad de taludes los factores geométricos son; la altura del talud y el ángulo del talud. Para lo cual se realizó el levantamiento topográfico de los bordes del talud Espinal con GPS. Y se modeló en 3D para realizar los cortes del talud en 2D en el software Vulcan v.8.2., licencia educativa - FIM.

Dentro de la litología presente en la cantera Espinal tenemos a las fonolitas superior, medio e inferior del grupo Mitú, las areniscas cuarzosas del grupo Ambo y las lutitas del grupo Cabanillas. (Figura N° 02). Observándose una falla normal en la parte este del talud.

Los datos tomados en el campo fueron la orientación del macizo rocoso tales como la dirección de buzamiento y buzamiento, dirección del pie y la cresta del talud.

Los datos de laboratorio fueron obtenidos en los laboratorios de Mecánica de Rocas y Suelos de la Facultad de Ingeniería de Minas – UNAP. Realizándose 16 ensayos de compresión Uniaxial, 8 ensayos de carga puntual y 6 ensayos de corte directo en discontinuidades. (Tabla N° 01 y 02).

La caracterización se realizó en campo por los métodos RMR y Q de Barton en una hoja Excel y en el laboratorio de Software Minero de la Facultad de Ingeniería de Minas – UNAP. Por el método de caracterización GSI en el programa RocData v. 4.0. de Rocscience.

Resultados de los ensayos de laboratorio Grupo Mitú	Propiedades Índice	Propiedades Mecánicas	
	$\gamma$ (gr/cm <sup>3</sup> )	UCS	LPT
Numero de resultados	12	8	4
Valor máximo, MAX	2.59	91.52	77.20
Valor mínimo, MIN	2.51	65.37	63.60
Mediana, MED	2.53	70.92	68.45
Valor promedio, MEAN	2.53	74.86	69.43
Desviación estándar, SDEV	0.02	10.51	6.52
Coefficiente de variación, CV	1.21	1.20	0.43

**Tabla N° 01:** Resultados de los ensayos de laboratorio para las rocas del grupo Mitú.

Resultados de los ensayos de laboratorio Grupo Ambo	Propiedades Índice	Propiedades Mecánicas	
	$\gamma$ (gr/cm <sup>3</sup> )	UCS	LPT
Numero de resultados	12	8	4
Valor máximo, MAX	2.54	73.97	63.60
Valor mínimo, MIN	2.48	34.41	58.60
Mediana, MED	2.51	59.78	60.90
Valor promedio, MEAN	2.52	57.37	61.00
Desviación estándar, SDEV	0.02	14.66	2.27
Coefficiente de variación, CV	-0.11	-0.48	0.17

**Tabla N° 02:** Resultados de los ensayos de laboratorio para las rocas del grupo Ambo.

La identificación de los mecanismos de ruptura fueron observados en el campo, siendo necesario mencionar las grietas de tracción vistas en la cresta del talud Espinal.

Los análisis de estabilidad de Taludes fueron realizados mediante análisis cinemático y análisis numérico.

Todos los análisis de estabilidad fueron realizados en el Gabinete de Software Minero de la Facultad de Ingeniería de Minas – UNAP. En los software de Rocscience con licencia de educación universitaria FIM.

Los análisis cinemáticos se realizaron estadísticamente con los datos obtenidos en campo de las caracterizaciones geomecánicas, en el software Dips v. 6.0 de Rocscience. Tomando en cuenta los siguientes criterios de ruptura: rotura planar total, rotura planar con restricción, rotura en cuña, rotura por volteo flexural y rotura por volteo directo.

Los análisis por métodos numéricos en 2D se realizó por el método probabilístico de estimación puntual, en condiciones estáticas y pseudoestáticas, en el software Phase<sup>2</sup> v.8.0 de Rocscience por el método de elementos finitos.

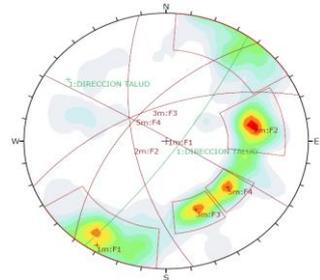
Se consideró 0.11 como el factor de sismicidad para los análisis pseudoestáticos.

El nivel freático para el análisis probabilístico por métodos numéricos está considerado a un 75% saturado y 25% no saturado.

## RESULTADOS

Los resultados obtenidos por la caracterización geomecánica del talud en la etapa de campo, se observan 4 familias de discontinuidades. (Imagen N° 01).

*Imagen N° 01: Densidad de familias, diagrama de polos y dirección del talud.*



## ANÁLISIS CINEMÁTICO

Para este análisis cinemático consideramos los siguientes valores. (Tabla N° 03).

DATOS ANÁLISIS CINEMÁTICO	
Numero de datos (DipDir/Dip)	500
Familia de discontinuidades 1 (DipDir/Dip)	122/87
Familia de discontinuidades 2 (DipDir/Dip)	80/26
Familia de discontinuidades 3 (DipDir/Dip)	157/31
Familia de discontinuidades 4 (DipDir/Dip)	129/32
Altura del talud	256 m
Pendiente del talud	60°
Dirección de Buzamiento del talud	N 125° E
Angulo de fricción	46°

*Tabla N° 03: Datos para el análisis probabilístico cinemático.*

RESULTADOS ANÁLISIS CINEMÁTICO	
TIPO DE ROTURA	PPD (%)
Análisis cinemático por rotura en cuña	2.63%.
Análisis cinemático de rotura por volteo flexural	1.60%.
Análisis cinemático de rotura por volteo directo	44.41%
Análisis cinemático de ruptura por volteo oblicuo	14.51%
Análisis cinemático de ruptura por volteo directo en base plana	4.20%.

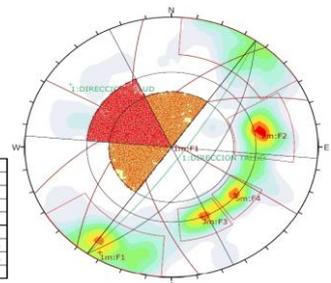
*Tabla N° 04: Resultado de la probabilidad de plano de deslizamiento en porcentajes*

Teniendo como resultado la probabilidad de plano de deslizamiento (PPD) en porcentajes (Tabla N° 04), identificando así el modo de ruptura e inestabilidad del talud.

El talud de la cantera Espinal tendrá una mayor tendencia a fallar por una ruptura tipo volteo directo con un 44.41% de probabilidad de plano de deslizamiento, considerando también el volteo de tipo oblicuo con 14.51%. (Imagen N° 02).

*Imagen N° 02: Análisis cinemático de rotura por tipos de volteo directo.*

Kinematic Analysis			
Direct Topping			
Slope Dip	60		
Slope Dip Direction	125		
Friction Angle	46°		
Lateral Limits	30°		
	Critical	Total	%
Direct Topping (Intersection)	55393	124729	44.41%
Oblique Topping (Intersection)	18093	124729	14.51%
Base Plane (All)	21	500	4.20%

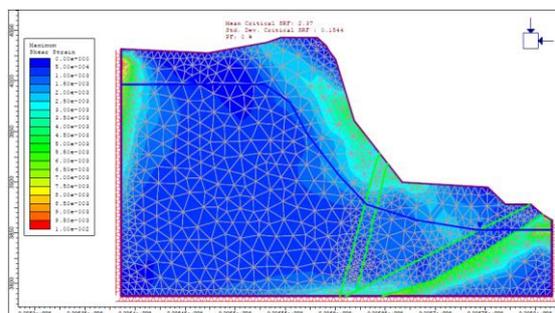


## **Análisis probabilístico por métodos numéricos.**

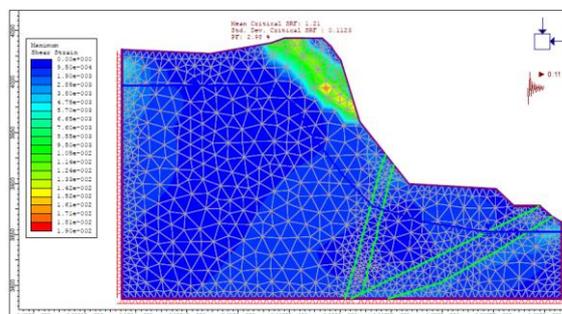
Los análisis se realizaron por el método probabilístico de estimación de puntos con el método de elementos finitos. (Imagen N° 03).

El SRF en condiciones estáticas fue 2.37, con una probabilidad de falla de 0.0%. Considerando este resultado muy confiable.

El SRF en condiciones pseudoestáticas fue 1.21, con una probabilidad de falla de 2.98%. (Imagen N° 04).



*Imagen N° 03: Análisis de estabilidad probabilístico por el método de elementos*



*Imagen N° 04: Análisis de estabilidad probabilístico por el método de elementos*

## **DISCUSIÓN**

Los resultados obtenidos son aceptables teniendo en cuenta la formación de grietas de tracción y el aparente modelo de ruptura por volteo directo en el campo.

## **CONCLUSIONES**

Los resultados obtenidos en el análisis cinemático nos muestran que tenemos la probabilidad máxima de falla por rotura de volteo directo igual a 44.41%. Considerando este resultado confiable en la identificación del modo de falla en el talud y corroboramos este resultado con la presencia de grietas de tracción en la cresta del talud Espinal.

Los valores de seguridad promedio dado por los análisis probabilísticos por métodos numéricos en SRF son: para condiciones estáticas FS o SRF 2.27 y PF 0.0% y para condiciones pseudoestáticas FS o SRF 1.21 y PF 2.98%. Por lo cual concluimos que el talud se encuentra estable en condiciones estáticas y pseudoestáticas, tomando en cuenta que el FS mínimo requerido es 1.2.

La estabilidad del talud de la cantera Espinal dependerá de los factores desencadenantes tales como las fuertes precipitaciones y los movimientos sísmicos en la zona.

## **AGRADECIMIENTOS**

De manera general a las instituciones siguientes, Universidad Nacional del Altiplano, Universidad Nacional Mayor de San Marcos y WAAIME.

De manera especial a las siguientes personas. Mario Cuentas, Erasmo Carnero, Wilson Suaña, Luis Tejada, Arturo Chayña, Bernardino Valeriano, Ruth Nina, Elsa Mamani y a Luis Jordá por la revisión del artículo.

## **REFERENCIAS**

1. Bolaños, L.A. Monroy, C.O. 2004, Espectros de Peligro Sísmico Uniforme, PUCP, Tesis.
2. Hammah, R.E. and Yacoub, T.E. 2009. Probabilistic Slope Analysis with the Finite Element Method, In Proceedings the 43rd US Rock Mechanics Symposium and 4th U.S.
3. Read, J. y Stacey, P. 2009. Guidelines for open pit slope design, Editorial CSIRO PUBLISHING, Australia.
4. Ramírez, O.P. y Alejano, M.L. 2004. Mecánica de Rocas: Fundamentos e Ingeniería de Taludes, Red DESIR, Madrid -España.
5. Wyllie, C.D. and Mah, W.C. 2004. Rock Slope Engineering Civil and Mining, Spon Press Taylor & Francis Group, New York.