ÍNDICE

| AGRADECIMIENTOS | i |
|--|-----|
| RESUMEN | ii |
| ABSTRACT | iii |
| ÍNDICE | iv |
| ÍNDICE DE FIGURAS | X |
| ÍNDICE DE TABLAS | xvi |
| CAPÍTULO 1 : INTRODUCCIÓN. | 1 |
| 1.1 ANTECEDENTES Y MOTIVACIÓN. | 1 |
| 1.2 DESCRIPCIÓN DEL PROBLEMA. | 1 |
| 1.3 SOLUCIÓN PROPUESTA. | 1 |
| 1.4 OBJETIVOS | 1 |
| 1.4.1 Objetivo general. | 1 |
| 1.4.2 Objetivos específicos | 2 |
| 1.5 ALCANCES. | 2 |
| 1.6 METODOLOGÍAS Y HERRAMIENTAS UTILIZADAS | 3 |
| 1.6.1 Herramientas utilizadas. | 4 |
| 1.7 RESULTADOS ESPERADOS. | 4 |
| 1.8 ORGANIZACIÓN DEL DOCUMENTO. | 5 |
| CAPÍTULO 2 : ANTECEDENTES GENERALES. | 7 |
| 2.1 UBICACIÓN Y ACCESO. | 7 |
| 2.2 GEOLOGÍA | 9 |
| 2.2.1 Depósitos. | 9 |
| 2.2.2 Rocas estratificadas. | 9 |
| 2.3 GEOLOGÍA ESTRUCTURAL | 10 |

| 2.4 MI | NERALIZACIÓN | 12 |
|---------|--|-----|
| 2.5 DE | SCRIPCIÓN PROYECTO | 12 |
| 2.5.1 | Rajo Gabriela | 12 |
| 2.5.2 | Rajo China | 12 |
| 2.5.3 | Rajo India | 13 |
| 2.5.4 | Rajo Japón | 13 |
| 2.5.5 | Rajo China Sur | 13 |
| 2.5.6 | Rajo Tailandia | 13 |
| CAPÍTUL | O 3 : REVISIÓN BIBLIOGRÁFICA | 14 |
| 3.1 MÉ | ÉTODO DE CLASIFICACIÓN GEOMECÁNICA DEL MACIZO ROCOSO | 14 |
| 3.1.1 | Frecuencia de fracturas. Fracture Frecuency .(FF) | 14 |
| 3.1.2 | Resistencia a la Compresión Uniaxial Simple. Uniaxial Compressive Streng | th. |
| (UCS) |) | 14 |
| 3.1.3 | Rock Quality Designation. RQD. (1967) | 15 |
| 3.1.4 | Índice Geológico de Resistencia. Geological Strength Index. GSI. (1.995) | 15 |
| 3.1.5 | Rock Mass Rating. RMR ₈₉ Bieniawski. | 17 |
| 3.1 | .5.1 Resistencia a la compresión simple: | 18 |
| 3.1 | .5.2 RQD | 18 |
| 3.1 | .5.3 Espaciamiento. | 19 |
| 3.1 | .5.4 Condición de las discontinuidades | 19 |
| 3.1 | .5.5 Presencia de agua. | 20 |
| 3.2 DI | SEÑO DE TALUD | 21 |
| 3.3 CR | ITERIO DE ACEPTABILIDAD. | 22 |
| 3.3.1 | Factor de Seguridad. (F.S.) | 22 |
| 3.3.2 | Probabilidad de Falla. (PF) | 23 |

| 2 | 3.4 | CRI | TERIOS | S DE | FALLA | DEL | MACIZO | ROCOSO | Y | ANÁLISIS |
|----|------|------|----------|------------|---------------|---|------------------|--------|--------|----------|
| I | ESTE | RUC | TURAL | | | 1.5 | | | | |
| | 3.4 | 4.1 | Criterio | o de falla | de Hoek ar | nd Brown | 1 | ••••• | | 24 |
| | 3.4 | 4.2 | Criterio | o de falla | de Mohr-C | oulomb. | | | ••••• | 25 |
| | 3.4 | 4.3 | Tipos c | le fallas | | ••••• | | | ••••• | |
| | 3.4 | 1.4 | Falla p | lana | | ••••• | | | ••••• | |
| | 3.4 | 4.5 | Falla C | uña | | | | | ••••• | 27 |
| | 3.4 | 1.6 | Falla T | oppling | | ••••• | | | ••••• | |
| | 3.4 | 4.7 | Falla R | otaciona | 1 | ••••• | | | ••••• | 29 |
| | 3.5 | EST | TABILII | DAD DE | TALUDES | • | | | ••••• | |
| | 3.5 | 5.1 | Cálculo | o de estat | oilidad de ta | ludes po | or equilibrio lí | ímite | ••••• | 31 |
| | | 3.5. | 1.1 M | étodos ex | actos | ••••• | | | | |
| | | 3.5. | 1.2 M | odelo det | erminístico | ••••• | | | | 31 |
| | | 3.5. | 1.3 Eq | uilibrio l | ímite falla j | plana | | | ••••• | 32 |
| | | 3.5. | 1.4 Eq | uilibrio l | ímite falla o | cuña | | | ••••• | 33 |
| | | 3.5. | 1.5 M | odelo pro | babilístico. | ••••• | | | ••••• | 34 |
| | | 3.5. | 1.6 M | étodos no | exactos | ••••• | | | | 34 |
| | | 3.5. | 1.7 M | étodos do | ovelas aprox | kimados. | | | | 36 |
| | | 3.5. | 1.8 M | étodos do | ovelas preci | sos | | | | 36 |
| | 3.5 | 5.2 | Cálculo | o de estat | oilidad de ta | ludes po | or deformacio | nes | | 37 |
| | | 3.5. | 2.1 M | odelamie | nto numério | | | | | 37 |
| CA | PÍTU | ULO |)4 :I | DESARR | OLLO DE | LA ME | ETODOLOG | ÍA | •••••• | |
| 2 | 4.1 | INF | ORMA | CIÓN UI | FILIZADA. | | | | | |
| | 4.1 | l.1 | Levant | amiento | de informac | ión geol | ógica y geoté | cnica | | |
| | 4.1 | 1.2 | Unidad | es litolós | gicas | - | | | | 40 |
| | | | | | - | | | | | |

| 4.1.3 | Unidades geotécnicas. | 41 | | | |
|----------|--|----|--|--|--|
| 4.1.4 | Caracterización geotécnica42 | | | | |
| 4.1.5 | Características geomecánicas del macizo rocoso | | | | |
| 4.1.6 | Información estructural | | | | |
| 4.1.7 | Diseño Minero43 | | | | |
| 4.1. | 7.1 Sector China Sur | 43 | | | |
| 4.1. | 7.2 Sector Tailandia | 44 | | | |
| 4.1. | 7.3 Sector Japón | 44 | | | |
| 4.1.8 | Sismicidad. | 44 | | | |
| CAPÍTULC | 5 : CARACTERIZACIÓN GEOTÉCNICA | 46 | | | |
| 5.1 CLA | ASIFICACIÓN GEOMECÁNICA. | 48 | | | |
| 5.2 PRO | OPIEDADES MECÁNICAS DEL MACIZO ROCOSO | 50 | | | |
| 5.2.1 | Compresión Uniaxial Simple. | 50 | | | |
| 5.2.2 | Compresión Triaxial | 50 | | | |
| 5.2.3 | Tracción indirecta (TI) | 51 | | | |
| 5.2.4 | Modulo elástico. | 52 | | | |
| 5.2.5 | Peso unitario (PU). | 52 | | | |
| 5.3 CA | RACTERÍSTICAS GEOMECÁNICAS | 53 | | | |
| 5.4 CA | RACTERÍSTICAS ESTRUCTURALES. | 54 | | | |
| CAPÍTULC |) 6 : ANÁLISIS DE ESTABILIDAD DE TALUDES | 57 | | | |
| 6.1 DE | TERMINACIÓN DE PERFILES | 57 | | | |
| 6.1.1 | Perfiles China Sur | 57 | | | |
| 6.1.2 | Perfiles Tailandia | 58 | | | |
| 6.1.3 | Perfiles Japón | 59 | | | |
| 6.2 AN | ÁLISIS CINEMÁTICO PARA FALLAS CON CONTROL ESTRUCTURAL. | 60 | | | |

| 6.3 CRITERIO DE ACEPTABILIDAD PROPUESTO |
|--|
| 6.4 ANÁLISIS DE EQUILIBRIO LÍMITE BAJO MODELAMIENTO |
| DETERMINÍSTICO Y PROBABILÍSTICO, PARA FALLAS CON CONTROL |
| ESTRUCTURAL64 |
| 6.4.1 Equilibrio límite, perfiles China Sur64 |
| 6.4.2 Equilibrio límite, perfiles Tailandia65 |
| 6.4.3 Equilibrio límite, perfiles Japón |
| 6.5 ANÁLISIS TENSIÓN-DEFORMACIÓN Y ANÁLISIS DE EQUILIBRIO LÍMITE |
| BAJO MODELAMIENTO DETERMINÍSTICO Y PROBABILISTICO DE FALLAS SIN |
| CONTROL ESTRUCTURAL |
| 6.5.1 Análisis talud banco-berma69 |
| 6.5.2 Análisis talud nivel global72 |
| 6.6 EVALUACIÓN DE CAMBIO DE ÁNGULO DE TALUD GLOBAL, PARA |
| FALLAS CON CONTROL ESTRUCTURAL |
| 6.6.1 Caso falla plana74 |
| 6.6.2 Caso falla cuña75 |
| CAPÍTULO 7 : ANÁLISIS DE RESULTADOS77 |
| 7.1 REFERENTE A LA CARACTERIZACIÓN GEOTÉCNICA |
| 7.2 REFERENTE A LA ESTABILIDAD DE TALUDES |
| CONCLUSIONES |
| REFERENCIAS |
| ANEXOS |
| ANEXO A: PROCESAMIENTO DE DATOS Y METODOLOGÍAS |
| UBICACIÓN ESPACIAL DE INFORMACIÓN GEOLÓGICA-GEOTÉCNICA |
| ENSAYOS DE LABORATORIO87 |
| ESTIMACIÓN DE RESISTENCIA A LA COMPRESION UNIXIAL EN SITU |

| ANEXO B: ANÁLISIS REALIZADOS | 89 |
|---|-----|
| ANÁLISIS CINEMÁTICO CON RED ESTEREOGRÁFICA | 89 |
| Sector China Sur estructuras menores análisis banco-berma | 89 |
| Análisis cinemático taludes críticos. | 90 |
| Sector Japón estructuras menores análisis banco-berma | 94 |
| Análisis cinemático taludes críticos. | 95 |
| ANÁLISIS DE ESTABILIDAD TENSIÓN-DEFORMACIÓN | 99 |
| Evaluación a nivel banco-berma UG GRAVA. | 99 |
| Sector China Sur | |
| Sector Tailandia | 103 |
| Sector Japón | 105 |

ÍNDICE DE FIGURAS

| FIGURA 2.1: Vista en planta área Proyecto Continuidad Minera Gabriela. (Tecnología y |
|--|
| Geociencias. LTDA., 2016) |
| FIGURA 2.2: Carta Altamira, Regiones Antofagasta y Atacama. Escala 1:100.000. (Servicio |
| Nacional de Geología y Mineria-SERNAGEOMIN)11 |
| FIGURA 3.1: Estimación del GSI, en base a una descripción geológica del macizo rocoso17 |
| FIGURA 3.2: Componentes geométricos en el diseño de un talud. (Fuente: (Read & Stacey, |
| 2009) |
| FIGURA 3.3: Condiciones de buzamiento para falla plana. Representación visual falla plana. |
| Visualización en Red de Smith para falla plana. (Wyllie & Mah, 2004)27 |
| FIGURA 3.4: Representación visual falla cuña. Condiciones de buzamiento para falla cuña. |
| Visualización en Red de Smith para falla cuña. (Wyllie & Mah, 2004)28 |
| FIGURA 3.5: Condiciones de buzamiento para falla toppling. Visualización en Red de Smith |
| para falla toppling |
| FIGURA 3.6: Falla rotacional o circular |
| FIGURA 3.7: Clasificación de métodos de cálculo por equilibrio límite. (Fuente: Elaboración |
| propia) |
| FIGURA 3.8: Geometría de la rotura plana en talud. a) Grita de tracción en cabecera, b) Grieta |
| de tracción en la cara del talud. (Vallejo 2004, modificado de Hoek y Bray, 1981)32 |
| FIGURA 3.9: Resolución de fuerzas para calcular el factor de seguridad de la cuña: (a) vista |
| de la cuña que mira la cara que muestra la definición de los ángulos β y ξ , y las reacciones en |
| los planos deslizantes RA y RB; (b) red estereográfica que muestra la medición de los ángulos |
| β y $\xi;$ (c) corte transversal de cuña que muestra la resolución del peso de cuña W. (Read & |
| Stacey, 2009) |
| FIGURA 3.10: Representación de métodos de dovelas. Fuerzas actuando en dovela. (Wyllie & |
| Mah, 2004) |
| FIGURA 5.1: Histograma FF de datos compositados. (Fuente: Elaboración propia)46 |
| FIGURA 5.2: Histograma RQD de datos compositados. (Fuente: Elaboración propia)47 |
| FIGURA 5.3: Histograma RMR ₈₉ calculado. (Fuente: Elaboración propia.)49 |

| FIGURA 6.1: (a) Secciones propuestas para rajo China Sur 1. (b) Secciones propuestas para |
|--|
| rajo China Sur 2 |
| FIGURA 6.2: Secciones propuestas rajo Tailandia 158 |
| FIGURA 6.3: Secciones propuestas Rajo Tailandia 2 |
| FIGURA 6.4: a) Secciones propuestas para rajo Japón 1. (b) Secciones propuestas para rajo |
| Japón 2 |
| FIGURA 6.5: Secciones propuestas rajo Japón Norte60 |
| FIGURA 6.6: Representación de análisis cinemático para falla tipo plana, en talud nivel banco |
| berma referente a sector China Sur 1, Dip 70°, Dip Dir 63°. Fuente: (Elaboración Propia, |
| Software Dips)62 |
| FIGURA 6.7: Representación de análisis cinemático para falla tipo plana, en talud a nivel |
| ángulo global referente a sector China Sur 1, Dip Dir 256°, Dip 54°. Fuente: (Elaboración |
| Propia, Software Dips)63 |
| FIGURA 6.8: Criterios de aceptabilidad para rajos de Proyecto Continuidad Mina Gabriela. |
| (Fuente: EIA, Tecnología y Geociencias)63 |
| FIGURA 6.9: Esquema de equilibrio límite de la pared con dirección Dip/DipDir 63°/070° |
| con estructura 34°/049° la cual genera bloque de deslizamiento, análisis en condición de sismo |
| máximo, rajo China Sur 1. (Fuente: Elaboración propia, Software: Rocplane)65 |
| FIGURA 6.10: Esquema de equilibrio límite de la pared con dirección Dip/DipDir 54°/226° |
| con estructura 39°/236° la cual genera bloque de deslizamiento, análisis en condición de sismo |
| máximo, rajo Tailandia 2. (Fuente: Elaboración propia, Software: Rocplane)66 |
| FIGURA 6.11: Esquema de equilibrio límite de la pared con dirección Dip/DipDir 70°/270° |
| con estructura 35°/243° la cual genera bloque de deslizamiento, análisis en condición de sismo |
| máximo, rajo Japón Norte. (Fuente: Elaboración propia, Software: Rocplane)67 |
| FIGURA 6.12: Ejemplo de análisis tensión -formación a sección Ch1a para establecer |
| superficie de corte en sector que posee unidad geológica GRAVA. En dicho ejemplo se |
| somete a un análisis pseudoestático con sismo máximo, y se determina que la falla critica |
| ocurre con un F.S. de 2,94. (Fuente: Elaboración propia, Software: Phase 2.0 v8)70 |
| FIGURA 6.13: Ejemplo de análisis de equilibrio limite método GLE, para sección Ch1a, |
| ajustando el análisis a la superficie de corte obtenida en análisis tensión deformación. En |

dicho ejemplo se somete a un análisis pseudoestático con sismo máximo, y se determina que la falla critica ocurre con un F.S. de 2,81. (Fuente: Elaboración propia, Software: Slide v6).....70 FIGURA 6.14: Correlación entre altura de GRAVA presente en análisis banco-berma, con Factor de Seguridad obtenido bajo análisis de equilibrio límite GLE, y análisis tensióndeformación, en condiciones de sismo máximo......71 FIGURA 6.15: Ejemplo de análisis tensión -deformación a sección T1b para establecer superficie de corte a nivel talud global. En dicho ejemplo se somete a un análisis pseudoestático con sismo máximo, y se determina que la falla critica ocurre con un F.S. de FIGURA 6.16: Ejemplo de análisis de equilibrio limite método GLE, para sección **T1b**, ajustando el análisis a la superficie de corte obtenida en análisis tensión deformación. En dicho ejemplo se somete a un análisis pseudoestático con sismo máximo, y se determina que la falla critica ocurre con un F.S. de 6,71. (Fuente: Elaboración propia, Software: Slide v6).....73 FIGURA 6.17: Gráfico de variación de ángulo de talud global con factor de seguridad y probabilidad de falla obtenido, para sección T1b de rajo Tailandia 2.....74 FIGURA 6.18: Gráfico de variación de ángulo de talud global con factor de seguridad y FIGURA 6.19: Gráfico de variación de ángulo de talud global con factor de seguridad y

ANEXO A

ANEXO B

| FIGURA B. 2: Proyección estereográfica de sector rajo China Sur en ella se representa la |
|---|
| familia estructural de las estructuras menores |
| FIGURA B. 3: Detección de susceptible falla tipo toppling, talud Dip/DipDir 70°/230°, rajo |
| China Sur 190 |
| FIGURA B. 4: Detección de susceptible falla tipo cuña, talud Dip/DipDir 70°/325°, rajo |
| China Sur 190 |
| FIGURA B. 5: Detección de susceptible falla tipo plana, talud Dip/DipDir 70°/63°, rajo |
| China Sur 191 |
| FIGURA B. 6: Detección de susceptible falla tipo cuña, talud Dip/DipDir 70°/63°, rajo China |
| Sur 191 |
| FIGURA B. 7: Detección de susceptible falla tipo plana, talud Dip/DipDir 70°/335°, rajo |
| China Sur 2 |
| FIGURA B. 8: Detección de susceptible falla tipo cuña, talud Dip/DipDir 70°/335°, rajo |
| China Sur 2 |
| FIGURA B. 9: Detección de susceptible falla tipo plana, talud Dip/DipDir 70°/68°, rajo |
| China Sur 2 |
| FIGURA B. 10: Detección de susceptible falla tipo cuña, talud Dip/DipDir 70°/68°, rajo |
| China Sur 2 |
| FIGURA B. 11: Proyección estereográfica de sector rajo Japón en ella se representa la familia |
| estructural de las estructuras menores94 |
| FIGURA B. 12: Detección de susceptible falla tipo plana, talud Dip/DipDir 70°/103°, rajo |
| Japón 195 |
| FIGURA B. 13: Detección de susceptible falla tipo cuña, talud Dip/DipDir 70°/103°, rajo |
| Japón 195 |
| FIGURA B. 14: Detección de susceptible falla tipo plana, talud Dip/DipDir 70°/250°, rajo |
| Japón 196 |

| FIGURA B. 15: Detección de susceptible falla tipo cuña, talud Dip/DipDir 70°/170°, rajo |
|--|
| Japón 296 |
| FIGURA B. 16: Detección de susceptible falla tipo plana, talud Dip/DipDir 70°/255°, rajo |
| Japón 297 |
| FIGURA B. 17: Detección de susceptible falla tipo plana, talud Dip/DipDir 70°/82°, rajo |
| Japón 297 |
| FIGURA B. 18: Detección de susceptible falla tipo cuña, talud Dip/DipDir 70°/82°, rajo |
| Japón 2 |
| FIGURA B. 19: Detección de susceptible falla tipo cuña, talud Dip/DipDir 70°/176°, rajo |
| Japón Norte |
| FIGURA B. 20: Detección de susceptible falla tipo plana, talud Dip/DipDir 70°/270°, rajo |
| Japón Norte99 |
| FIGURA B. 21: Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, Ch1a bajo caso estático, sismo |
| operacional y máximo.(Phase 2.0 v8)100 |
| FIGURA B. 22: Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, Ch1b bajo caso estático, sismo |
| operacional y máximo.(Phase 2.0 v8)100 |
| FIGURA B. 23: Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, Ch1c bajo caso estático, sismo |
| operacional y máximo. (Phase 2.0 v8)101 |
| FIGURA B. 24. Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, Ch1d bajo caso estático, sismo |
| operacional y máximo.(Phase 2.0 v8)101 |
| FIGURA B. 25: Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, Ch2b bajo caso estático, sismo |
| operacional y máximo.(Phase 2.0 v8)102 |
| FIGURA B. 26: Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, Ch2c bajo caso estático, sismo |
| operacional y máximo.(Phase 2.0 v8)102 |
| FIGURA B. 27: Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, T1a bajo caso estático, sismo |
| operacional y máximo.(Phase 2.0 v8)103 |
| FIGURA B. 28: Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, T1b bajo caso estático, sismo |
| operacional y máximo.(Phase 2.0 v8)103 |
| FIGURA B. 29: Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, T1d bajo caso estático, sismo |
| operacional y máximo.(Phase 2.0 v8)104 |

| FIGURA B. 30: Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, T1e bajo case | o estático, sismo |
|--|-------------------|
| operacional y máximo.(Phase 2.0 v8) | |
| FIGURA B. 31: Evaluación tensión-deformación UG GRAVA, J1c bajo caso | o estático, sismo |
| operacional y máximo. (Phase 2.0 v8) | |

ÍNDICE DE TABLAS

| TABLA 3.1: Calidad de roca según RQD. 15 |
|--|
| TABLA 3.2: Clasificación calidad del Macizo según GSI16 |
| TABLA 3.3: Calidad del macizo rocoso según RMR ₈₉ . (Z.T.Bieniawski, 1989)18 |
| TABLA 3.4: Clasificación RMR89, resistencia a la compresión simple estimada. |
| (Z.T.Bieniawski, 1989)18 |
| TABLA 3.5: Clasificación RMR89, índice de calidad RQD. (Z.T.Bieniawski, 1989)19 |
| TABLA 3.6: Clasificación RMR89, espaciamiento. (Z.T.Bieniawski, 1989)19 |
| TABLA 3.7: Clasificación RMR89, abertura de discontinuidades. (Z.T.Bieniawski, 1989)19 |
| TABLA 3.8: Clasificación RMR89, persistencia de discontinuidades. (Z.T.Bieniawski, 1989) |
| |
| TABLA 3.9: Clasificación RMR89, rugosidad de discontinuidades. (Z.T.Bieniawski, 1989).20 |
| TABLA 3.10: Clasificación RMR89, relleno de discontinuidades. (Z.T.Bieniawski, 1989)20 |
| TABLA 3.11: Clasificación RMR89, alteración de discontinuidades. (Z.T.Bieniawski, 1989) |
| |
| TABLA 3.12: Clasificación RMR89, presencia de agua subterránea. (Z.T.Bieniawski, 1989)20 |
| TABLA 3.13: Criterios de aceptabilidad. (Read & Stacey, 2009)24 |
| TABLA 3.14: Ecuaciones presentes en equilibrio hiperestático, dovelas. (Read & Stacey, |
| 2009) |
| TABLA 3.15: Incógnitas presentes en equilibrio hiperestático, dovelas. (Read & Stacey, 2009) |
| |
| TABLA 3.16: Descripción de métodos numéricos. (Diaz, 1998) 38 |
| TABLA 4.1: Unidades geotécnicas planteadas. 41 |
| TABLA 4.2: Propiedades geomecánicas de estructuras. (Fuente: Tecnología y Geociencias.)43 |
| TABLA 4.3: Coeficiente sísmico para sismo operacional y máximo. (Tecnología y |
| Geociencias. LTDA., 2016)45 |
| TABLA 5.1: Frecuencia de fracturas y RQD según unidades litológicas y geotécnicas. (UG)48 |
| TABLA 5.2: Índice de calidad geomecánica RMR ₈₉ para cada una de las UG. (Fuente: |
| Elaboración propia.) |

| TABLA 5.3: Resumen resultados ensayos de compresión simple. (Fuente: Elaboración propia) |
|---|
| |
| TABLA 5.4: Resumen ensayos de compresión triaxial. (Fuente: Elaboración propia.) 51 |
| TABLA 5.5: Resumen ensayos de tracción indirecta. (Fuente: Elaboración propia.) 52 |
| TABLA 5.6: Resumen ensayos de velocidad de onda. (Fuente: Elaboración propia,) |
| TABLA 5.7: Resumen ensayos de PUP y PUG. (Fuente: Elaboración propia.) |
| TABLA 5.8: Parámetros geomecánicos de las diferentes UG. (Fuente: Elaboración propia |
| software RocLab) |
| TABLA 5.9: Parámetros geomecánicos según criterio de rotura de Mohr-Coulomb. Fuente: |
| (Ingeniería de rocas LTDA., 2008) |
| TABLA 5.10: Detalle de estructuras principales Rank 3 Y 4 según sector. (Fuente: Tecnología |
| y Geociencias) |
| TABLA 5.11: Detalle de set estructurales obtenidos según análisis estereográfico. (Fuente: |
| Elaboración propia.) |
| TABLA 6.1: Características geométricas y de orientación de perfiles propuestos para análisis |
| sector China Sur |
| TABLA 6.2: Características geométricas y de orientación de perfiles propuestos para análisis |
| sector Tailandia |
| TABLA 6.3: Características geométricas y de orientación de perfiles propuestos para análisis |
| sector Japón-India60 |
| TABLA 6.4: Resultados análisis cinemático talud nivel banco berma, Rank 1 y 261 |
| TABLA 6.5: Resultados análisis cinemático talud nivel global, Rank 3 y 4 |
| TABLA 6.6: Resumen análisis equilibrio límite, para falla tipo plana y cuña en condiciones |
| estáticas y pseudoestáticas, a nivel banco-berma Sector China Sur. (Fuente: Elaboración |
| propia, Software: Rocplane)64 |
| TABLA 6.7: Resumen análisis equilibrio límite, para falla tipo plana en condiciones estáticas |
| y pseudoestáticas, a nivel talud global. Sector Tailandia. (Fuente: Elaboración propia, |
| Software: Rocplane) |
| TABLA 6.8: Resumen análisis equilibrio límite, para falla tipo plana y cuña en condiciones |
| estáticas y pseudoestáticas, a nivel talud banco-berma. Sector Japón. (Fuente: Elaboración |
| propia, Software: Rocplane)67 |

ANEXO A

TABLA A. 1: Desglose de los ensayos realizados a cada uno de los sondajes......87