

FACULTAD DE INGENIERÍA Y ARQUITECTURA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

Influencia del dióxido de titanio y la radiación infrarroja en el comportamiento físico, mecánico y químico del pavimento semirrígido, Puno – 2023

TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL DE: Ingeniero Civil

AUTORES:

Apaza Quispe, Alber Milton (orcid.org/0009-0003-3825-8525)

Mamani Mamani, Rene Oswaldo (orcid.org/0009-0001-7991-2314)

ASESOR:

Mg. Huaroto Casquillas, Enrique Eduardo (orcid.org/0000-0002-8757-6621)

LÍNEA DE INVESTIGACIÓN:

Diseño de Infraestructura Vial

LÍNEA DE RESPONSABILIDAD SOCIAL UNIVERSITARIA:

Desarrollo sostenible y adaptación al cambio climático

CALLAO - PERÚ 2024

DEDICATORIA

En primer lugar, a mis queridas hijas, Ivanna y Alessia, cuya alegría y vitalidad han sido mi luz constante, a mi amada esposa, Miriam, por ser mi compañera de vida por brindarme su apoyo incondicional, tu paciencia, comprensión y aliento constante han sido pilares fundamentales, a mis padres, Eduardo y Carmen, por brindarme su confianza a mis hermanas, Nancy y Nayelly, por estar siempre a mi lado, ofreciendo su respaldo en cada paso su presencia ha sido un recordatorio constante de la importancia de la familia en este viaje

Alber Milton

A Dios, por quien soy, a mi madre por el sacrificio, paciencia y aliento constante han sido la chispa que encendió mi determinación, a mis queridas mascotas compañeros leales en cada página escrita, en cada desafío superado y a mis amigos.

Gracias por todo.

Rene Oswaldo

AGRADECIMIENTO

A Dios por haber guiado cada uno de mis pasos hacia la realización de mi carrera profesional. Asimismo, quiero reconocer y agradecer a mi amigo, Rene, y al Magister Huaroto Casquillas, Enrique Eduardo, por su valiosa orientación y dirección en el desarrollo de esta investigación, basada en su experiencia profesional. Su guía ha sido esencial para el éxito de este proyecto.

Alber Milton

A Dios, cuya guía y fortaleza han iluminado mi camino durante esta travesía académica, a mi madre, mi más grande pilar de apoyo, mi agradecimiento no conoce límites.

Agradecimiento especial al Mg. Ing. Enrique Eduardo Huaroto Casquillas, por guiarnos en todo este proceso para convertirnos en ingenieros y poder contribuir a la sociedad.

Rene Oswaldo



FACULTAD DE INGENIERÍA Y ARQUITECTURA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

Declaratoria de Autenticidad del Asesor

Yo, HUAROTO CASQUILLAS ENRIQUE EDUARDO, docente de la FACULTAD DE INGENIERÍA Y ARQUITECTURA de la escuela profesional de INGENIERÍA CIVIL de la UNIVERSIDAD CÉSAR VALLEJO SAC - CALLAO, asesor de Tesis titulada: "INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÂNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023", cuyos autores son APAZA QUISPE ALBER MILTON, MAMANI MAMANI RENE OSWALDO, constato que la investigación tiene un índice de similitud de 18.00%, verificable en el reporte de originalidad del programa Turnitin, el cual ha sido realizado sin filtros, ni exclusiones.

He revisado dicho reporte y concluyo que cada una de las coincidencias detectadas no constituyen plagio. A mi leal saber y entender la Tesis cumple con todas las normas para el uso de citas y referencias establecidas por la Universidad César Vallejo.

En tal sentido, asumo la responsabilidad que corresponda ante cualquier falsedad, ocultamiento u omisión tanto de los documentos como de información aportada, por lo cual me someto a lo dispuesto en las normas académicas vigentes de la Universidad César Vallejo.

LIMA, 03 de Abril del 2024

Apellidos y Nombres del Asesor:	Firma	
HUAROTO CASQUILLAS ENRIQUE EDUARDO	Firmado electrónicamente	
DNI: 08120578	por: EHUAROTOC el 04-	
ORCID: 0000-0002-8757-6621	04-2024 17:35:25	

Código documento Trilce: TRI - 0741558





FACULTAD DE INGENIERÍA Y ARQUITECTURA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

Declaratoria de Originalidad de los Autores

Nosotros, APAZA QUISPE ALBER MILTON, MAMANI MAMANI RENE OSWALDO estudiantes de la FACULTAD DE INGENIERÍA Y ARQUITECTURA de la escuela profesional de INGENIERÍA CIVIL de la UNIVERSIDAD CÉSAR VALLEJO SAC - CALLAO, declaramos bajo juramento que todos los datos e información que acompañan la Tesis titulada: "INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023", es de nuestra autoría, por lo tanto, declaramos que la Tesis:

- No ha sido plagiada ni total, ni parcialmente.
- Hemos mencionado todas las fuentes empleadas, identificando correctamente toda cita textual o de paráfrasis proveniente de otras fuentes.
- No ha sido publicada, ni presentada anteriormente para la obtención de otro grado académico o título profesional.
- Los datos presentados en los resultados no han sido falseados, ni duplicados, ni copiados.

En tal sentido asumimos la responsabilidad que corresponda ante cualquier falsedad, ocultamiento u omisión tanto de los documentos como de la información aportada, por lo cual nos sometemos a lo dispuesto en las normas académicas vigentes de la Universidad César Vallejo.

Nombres y Apellidos	Firma	
RENE OSWALDO MAMANI MAMANI DNI: 43204459 ORCID: 0009-0001-7991-2314	Firmado electrónicamente por: RENEM el 03-04-2024 18:18:51	
ALBER MILTON APAZA QUISPE DNI: 44301361 ORCID: 0009-0003-3825-8525	Firmado electrónicamente por: AAPAZAQ el 03-04- 2024 18:10:23	

Código documento Trilce: TRI - 0741555

ÍNDICE DE CONTENIDOS

Carátula	
Dedicatoria	i
Agradecimiento	iii
Declaratoria de Autenticidad del Asesor	iv
Declaratoria de Originalidad de los Autores	V
Índice de Contenido	v
Índice de Tablas	vi
Índice de Figuras	×
RESUMEN	xi
ABSTRACT	xii
I. INTRODUCCIÓN	1
II. MARCO TEÓRICO	4
III. METODOLOGÍA	19
3.1. Tipo y diseño de la investigación	19
3.2. Variables y operacionalización	
3.3. Población, muestra y muestro	21
3.4. Técnicas e instrumentos de recolección de datos	23
3.5. Procedimientos	28
3.6. Métodos de análisis de datos	29
3.7. Aspectos éticos	29
IV. RESULTADOS	30
V. DISCUSIÓN	71
VI. CONCLUSIONES	75
VII. RECOMENDACIONES	77
REFERENCIAS	78
ANEXOS	80

ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1. Espesor nominal y resistencia a la compresión	9
Tabla 2. Tolerancia dimensional	. 10
Tabla 3. Absorción	. 10
Tabla 4. Volumen de agregado grueso compactado por unidad de volumen de concreto	. 13
Tabla 5. Relación entre a/c y resistencia a la compresión a los 28 días de edad curado	
Tabla 6. Equivalencia de carga máxima a la resistencia de compresión	. 15
Tabla 7. cantidad total de muestras	22
Tabla 8. Preguntas formuladas para verificar la eficacia de los dispositivos utilizados para recabar información	. 24
Tabla 9. Escala de Likert	24
Tabla 10. Resumen de validación	. 25
Tabla 11. Interpretación del coeficiente de confiablidad	. 25
Tabla 12. cuadro de confiabilidad de las fichas de recolección de datos	26
Tabla 13. Características y especificaciones del cemento portland tipo I, están establecidas en la NTP 334.009:2020	. 32
Tabla 14. Especificaciones técnicas del dióxido de titanio	. 34
Tabla 15. Especificaciones técnicas del horno radiación infrarroja	35
Tabla 16. Resultados del laboratorio de los agregados	40
Tabla 17. Se muestra los resultados del laboratorio para la dosificación del concreto	. 42
Tabla 18. Se muestra los resultados del laboratorio para la dosificación del concreto con aditivo del 7%	. 42
Tabla 19. Se muestra los resultados del laboratorio para la dosificación del concreto con aditivo del 10%	. 43
Tabla 20. Se muestra los resultados del laboratorio para la dosificación del concreto con aditivo del 13%	. 43
Tabla 21. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para la resistencia a la compresion	. 48
Tabla 22. Resumen de datos recolectados resistencia a la compresion	48
Tabla 23. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para el modulo de elasticidad del concreto.	. 49
Tabla 24. Resumen de datos recolectados del modulo de elasticidad	50
Tabla 25. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para la densidad del concreto	. 51

Tabla 26. Resumen de datos recolectados de densidad	. 51
Tabla 27. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para la porosidad del concreto.	. 52
Tabla 28. Resumen de datos recolectados de porosidad	. 53
Tabla 29. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para la absorcion de agua en concreto.	. 54
Tabla 30. Resumen de datos recolectados de absorcion de agua en concreto	. 54
Tabla 31. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para la determinacion del pH en concreto	. 55
Tabla 32. Muestra los rdatos recolectados del reporte de laboratorio para la resistencia a ataque de sulfatos en concreto.	. 56
Tabla 33. Resumen de datos recolectados de rsistencia a los atques de sulfato concreto	
Tabla 34. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la densidad	. 58
Tabla 35. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk	. 58
Tabla 36. correlacion de Pearson	. 59
Tabla 37. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la porosidad	. 59
Tabla 38. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk	. 60
Tabla 39. correlacion de Pearson	. 60
Tabla 40. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la absorcion de agu	
Tabla 41. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk	. 61
Tabla 42. correlacion de Pearson	. 61
Tabla 43. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la resistencia a la compresion a los 7 dias	. 62
Tabla 44. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk	. 63
Tabla 45. correlacion de Pearson	. 63
Tabla 46. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la resistencia a la compresion a los 14 dias	. 64
Tabla 47. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk	
Tabla 48. correlacion de Pearson	
Tabla 49. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la resistencia a la compresion a los 28 dias	
Tabla 50. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk	. 65
Tabla 51. correlacion de Pearson	
Tabla 52. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y el modulo de	
elasticidad a los 28 dias.	. 66

Tabla 53. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk	67
Tabla 54. correlacion de Pearson	67
Tabla 55. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y el pH	68
Tabla 56. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk	68
Tabla 57. correlacion de Spearman	69
Tabla 58. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y el grado de desintegracion	69

ÍNDICE DE FIGURAS

Imagen 1. Se muestra el deterioro prematuro del adoquín de concreto	1
Imagen 2. Elementos estructurales de un pavimento semirrígido	8
Imagen 3. Espectro electromagnético	12
Imagen 4. En la fotografía se muestra la cantera isla	30
Imagen 5. Se observa el agregado apilado en forma de cono	30
Imagen 6. Se muestra al tesista extendiendo el agregado en forma de una plataforma.	31
Imagen 7. Se observa la división del agregado en 4 partes iguales	31
Imagen 8. Recolección de la muestra en bolsas de plástico	32
Imagen 9. En la imagen se observa el cemento wari tipo I	33
Imagen 10. La figura muestra el dióxido de titanio que se usó como aditivo	34
Imagen 11. Proceso de construcción del horno de rayo infrarrojo	35
Imagen 12. Horno de rayo infrarrojo	36
Imagen 13. Tamizado del agregado grueso	37
Imagen 14. Se aprecia el agregado retenido en el tamiz 112"	37
Imagen 15. La muestra retenida es cuantificada en la balanza	
Imagen 16. Pesado del agregado grueso en la balanza electrónica	44
Imagen 17. Pesado del agregado fino en la balanza electrónica	44
Imagen 18. Evidencia el pesado del cemento Wari tipo I	44
Imagen 19. Se muestra el pesado del agua cuya densidad es 1g/cm ³	45
Imagen 20. Preparación de la mezcla de concreto 380kg/cm² para los adoquine	s.
Imagen 21. Preparación del molde de madera para adoquines de concreto	45
Imagen 22. Vertido del concreto fresco en el molde	
Imagen 23. Curado de la muestra patron	46
Imagen 24. Curado de la muestra con aditivo (TiO2) dentro del horno de rayo infrarrojo a 25°C.	46
Imagen 25. Muestra las 3 muestras patron con un curado de 7 dias, las cuales fueron sometidas al prueba de laboratorio.	47
Imagen 26. Se observa la prueba de resistencia a la compresión de los especímenes sin aditivo a los 7 días	47
Imagen 27. La grafica muestra la tendencia del aditivo a la resistencia ala compresion en funcion del tiempo	49
Imagen 28. La figura muestra la tendencia del aditivo (TiO2) al modulo de elasticidad en funcion al porcentaje de aditivo.	50

Imagen 29. La grafica muestra la tendencia del aditivo a la densidad en funcion porcentaje de aditivo.	
Imagen 30. La grafica muestra la tendencia del aditivo a la porosidad en funcior porcentaje de aditivo.	
Imagen 31. La grafica muestra la tendencia del aditivo a la porosidad en funcior porcentaje de aditivo.	
Imagen 32. La grafica muestra la tendencia del aditivo al pH en funcion al porcentaje de aditivo.	56
Imagen 33. La grafica muestra la tendencia de la resistencia a los ataques de sulfato en funcion al porcentaje de aditivo.	57

RESUMEN

De la investigación desarrollada que es de tipo aplicativo – cuasiexperimental cuyo objetivo fue determinar influencia del dióxido de titanio y la radiación infrarroja en el comportamiento físico, mecánico y químico de los pavimentos semirrígidos, Las muestras, con concentraciones de 0%, 7%, 10%, y 13% de TiO2, fueron sometidas a un horno de rayo infrarrojo a 25 °C y 11KW de potencia, se realizaron ensayos para determinar las propiedades; Físicas: densidad, porosidad, absorción de agua, Mecánicas: resistencia a la compresión, módulo de elasticidad, Químicas: pH, resistencia al ataque de sulfatos, evidenciando que a mayor adición de TiO2, la densidad baja, la absorción y porosidad aumenta, para la resistencia a la compresión y módulo de elasticidad el porcentaje adecuado es del 7% de TiO2 a mayor porcentaje de aditivo la resistencia y el módulo de elasticidad bajan; el pH aumenta y se mantiene constante, donde podemos indicar que el uso del dióxido de titanio (TiO2) del 7% es favorable en concentraciones para mejorar sus propiedades físicas, mecánicas y químicas los pavimentos semirrígidos.

Palabras Clave: dióxido de titanio, radiación infrarroja, físicas, mecánicas, químicas.

ABSTRACT

The research developed is of an applicative - quasi-experimental type whose objective was to determine the influence of titanium dioxide and infrared radiation on the physical, mechanical and chemical behavior of semi-rigid pavements. The samples, with concentrations of 0%, 7%, 10%, and 13% TiO2, were subjected to an infrared ray oven at 25 °C and 11KW of power, tests were carried out to determine the properties; Physical: density, porosity, water absorption, Mechanical: compression resistance, modulus of elasticity, Chemical: pH, resistance to sulfate attack, showing that the greater the addition of TiO2, the density decreases, the absorption and porosity increases, for the compressive strength and modulus of elasticity, the appropriate percentage is 7% TiO2, the higher the percentage of additive, the resistance and modulus of elasticity decrease; The pH increases and remains constant, where we can indicate that the use of 7% titanium dioxide (TiO2) is favorable in concentrations to improve the physical, mechanical and chemical properties of semi-rigid pavements.

Keywords: titanium dioxide, infrared radiation, physical, mechanical, chemical.

I. INTRODUCCIÓN

En la actualidad, el deterioro prematuro del pavimento semirrígido es un problema mundial que afecta a las vías urbanas de los países, algunos países están en la búsqueda constante de soluciones ante esta problemática, ofrecen soluciones como aditivos que mejoran la resistencia de concreto, pero, no obstante, no ante agentes de contaminación atmosférica (químicos y biológicos), los cuales empeoran la vida útil del pavimento.

En el Perú, el uso del pavimento semirrígido es común en ciudades turísticas, y el deterioro prematuro es un problema recurrente en las vías urbanas de las ciudades, generados por factores, tráfico de vehículos pesados, sustancias corrosivas y contaminación ambiental, además, de que no se realizan mantenimientos periódicos y no se implementan estrategias innovadoras para abordar el desgaste de los pavimentos.

En Puno el pavimento semirrígido es ampliamente utilizado en infraestructuras viales debido a su capacidad para soportar cargas pesadas y su resistencia al desgaste, además por temas de estética, pues Puno es una ciudad turística, sin embargo, su durabilidad y rendimiento a largo plazo pueden verse afectados por varios factores, tráfico de vehículos pesados, sustancias corrosivas (aceites y combustibles), efectos de clima, y contaminantes ambientales, Los cuales provocan el deterioro prematuro del pavimento, adicionando el costo de mantenimiento y la rehabilitación.

Imagen 1. Se muestra el deterioro prematuro del adoquín de concreto.



Fuente: elaboración propia

Las causas que generan el deterioro prematuro del pavimento semirrígido son: cargas pesadas y tráfico intenso, efectos de clima, deficiente diseño y construcción,

agentes químicos y biológicos y mantenimiento inadecuado. Los efectos que acarrea la problemática son: pérdida de capacidad portante, peligro para la seguridad vial, mayor consumo de combustible, aumento de costos de mantenimiento y reparación e impacto económico y social negativo.

Esta investigación se centrará en la exploración de como afectar las características, físico, mecánicas y químicas con la inclusión del dióxido de titanio (TiO2) y radiación infrarroja, porqué el dióxido de titanio (TiO2) posee características fotocataliticas, este estudio permitirá obtener información relevante para el diseño y desarrollo de adoquines para pavimentos semirrígidos más duraderos y resistentes a las condiciones ambientales. Además, contribuirá a mejorar la comprensión de los mecanismos subyacentes que afectan las propiedades del pavimento, brindando una base firme para venideras pesquisas en el campo de la ingeniería vial. Formulación del problema y problema general es ¿cómo influye el empleo de dióxido de titanio y la radiación infrarroja en mejorar las propiedades físicas, mecánicas y químicas del pavimento semirrígido?, así también se tienen los problemas específicos: ¿Cómo la incorporación de dióxido titanio y la radiación infrarroja influyen en las propiedades físicas del concreto para pavimento semirrígido?, ¿Cómo la incorporación de dióxido titanio y la radiación infrarroja influyen en las propiedades mecánicas del concreto para pavimento semirrígido?, ¿Cómo la incorporación de dióxido titanio y la radiación infrarroja influyen en las propiedades químicas del concreto para pavimento semirrígido?, ¿Cuál es la proporción adecuada de dióxido de titanio para el diseño de pavimento semirrígido?. La presente **investigación** se justifica mediante:

La **justificación** se basa en la necesidad de mejorar constantemente los bloques de concreto para el pavimento semirrígido, ha dado lugar a incorporar aditivos como el Dióxido de Titanio por sus características fotocatalíticas con la imperiosa exigencia de aumentar las propiedades del concreto, la presente pesquisa busca obtener datos relevante del impacto del dióxido de titanio y la radiación infrarroja en sus propiedades: físico, mecánico y químico del concreto para el diseño y desarrollo de adoquines para pavimentos semirrígidos más duraderos y resistentes a las condiciones ambientales, para ello también se incorpora la radiación infrarroja como agente catalizador para la mezcla de concreto y su aditivo (dióxido de titanio) con

la finalidad de acelerar el proceso de curado del concreto que se realizará en un ambiente aislado y controlado.

En la relevancia social las personas que se verán beneficiadas con el presente trabajo de investigación son las que le darán uso a los resultados que se obtendrán con la investigación.

Tiene implicaciones prácticas la presente pesquisa tiene una enorme repercusión en el diseño de adoquines para pavimentos semirrígidos más duraderos y resistentes a las condiciones ambientales, esto permite mejorar las condiciones actuales de las propiedades de los pavimentos semirrígidos.

Los Objetivos, se lograrán mediante el análisis del Objetivo general que se tiene que determinar la influencia del empleo de dióxido de titanio y la luz infrarroja en mejorar las propiedades físicas, mecánicas y químicas del pavimento semirrígido. también se tiene como Objetivos específicos: Determinar como la incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja influye en las propiedades físicas del concreto para pavimento semirrígido, Determinar como la incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja influye en las propiedades mecánicas del concreto para pavimento semirrígido, Determinar como la incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja influye en las propiedades químicas del concreto para pavimento semirrígido, Determinar la proporción adecuada de dióxido de titanio para el diseño de pavimento semirrígido.

Por otra parte, la **Hipótesis** de la presente investigación se tiene, **Hipótesis general**, el uso del dióxido de titanio y la radiación infrarroja influyen directa y proporcionalmente en las propiedades físicas, mecánicas y químicas del pavimento semirrígido. Y la **Hipótesis específicas** que será, La incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja mejora las propiedades físicas del concreto para pavimento semirrígido, La incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja mejora las propiedades mecánicas del concreto para pavimento semirrígido, La incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja mejora las propiedades químicas del concreto para pavimento semirrígido, Se determina la proporción adecuada de dióxido de titanio para el diseño de pavimento semirrígido.

II. MARCO TEÓRICO

2.1. Antecedentes nacionales

Emmy Carol Medina Salazar, desarrollado el año 2019 en su pesquisa OPTIMIZACIÓN DE LAS PROPIEDADES FÍSICO – MECÁNICAS DEL MORTERO AUTOLIMPIABLE C: A: A CON DIÓXIDO DE TITANIO. El propósito principal consistió en identificar las proporciones óptimas de TiO2 y H2O a fin de mejorar las características de absorción, permeabilidad y resistencia a la compresión en el mortero autolimpiante C: A 1:5, utilizando en la región de Cajamarca. Para ello desarrollaron pruebas en probetas de 5x5x5cm, para obtener tratamientos de mortero con porcentajes de agua el primero; 1:5 sin TiO2, segundo con 3% de TiO2, siendo estos dos sometidos al 100% de H2O, un tercero con 3% de TiO2 sometido al 90% de H2O, y cuarto con 3% de TiO2 sometidos al 85 % de agua así mejorar las atributos de permeabilidad, absorción y resistencia a la compresión, llegando a concluir donde el tratamiento más eficaz fue el de uso del TiO2 del 3% con un 90% de H2O, en términos de absorción satisface los requisitos de ser un valor óptimo para la cualidad autolimpiante, el mortero de revestimiento alcanza un desempeño del 85%, lo cual nos indica un rendimiento optimo, en cuanto a la resistencia a la compresión, los valores no son los más elevados en relación al espécimen de referencia comparación con el espécimen estándar. (Medina Salazar 2019)

Sofia Nicolt Najar Oblitas en el año 2021 con su tesis EVALUACIÓN DE LAS PROPIEDADES FOTOCATALÍTICAS DE ADOQUINES PARA OBRAS DE INFRAESTRUCTURA VIAL ADICIONADO CON TiO2(DIÓXIDO DE TITANIO)EN LA CIUDAD DE AREQUIPA2021, Con el propósito de calcular el porcentaje óptimo de TiO2 en relación al peso del cemento HE Yura, agregado a la mezcla tradicional de concreto con una dosis de 1:3 (cemento: arena) y una relación de agua/cemento de 0.4, para preservar o potenciar las características físico-mecánicas y autolimpiantes, se llevaron a cabo pruebas utilizando adoquines tipo II de resistencia de 420 kgf/cm2 con magnitudes de 200x100x60mm. Se obtuvieron cuatro tratamientos con diferentes porcentajes de TiO2 en relación al peso del cemento: 0%, 3%, 7% y 12%. Además, se llegó a la conclusión de que un mayor

contenido del fotocatalizador TiO2 no guarda una relación directamente proporcional con la capacidad fotocatalítica. Esto se cotejo con la adhesión de un 12% de TiO2, el cual no alcanzó con lo esperado en paralelo con la adhesión de 3% y 7%, y además no cumplió con la resistencia mínima exigida de 420 kg/cm2. (Najar Oblitas 2021)

José Alejandro Reyes Chávez, en el año 2021, con su tesis EFECTO DE LA ADICIÓN DE DIÓXIDO DE TITANIO EN ADOQUINES DE CONCRETO F'C=210 KG/CM2 EN LURIGANCHO, CHOSICA-2021, el propósito de este estudio realizado en Lurigancho, Chosica en 2021 fue determinar el efecto de la agregación de TiO2 en adoquines de concreto cuya resistencia es f'c=210 kg/cm2. Se efectuó el diseño de mezcla para los adoquines de concreto fotocatalítico, utilizando relaciones de 0%, 3%, 5% y 7% de contenido de TiO2. La conclusión obtenida fue que al añadir TiO2 a la mezcla de concreto, se notaron efectos significativos en los test de compresión. A medida que se incrementaba el contenido de TiO2 en las muestras, su resistencia acrecentaba en un 50%. Específicamente, al adicionar una dosificación del 7% de TiO2, se logró obtener una resistencia de f'c=296 kg/cm2 en tan solo 7 días, en comparación con la muestra patrón que alcanzaba un valor máximo de f'c=200 kg/cm2. (Jose Reyes 2021)

Karen Martínez Zuasnábar, en el año 2019, con su tesis EFECTO DEL DIÓXIDO DE TITANIO (TiO2) EN EL COMPORTAMIENTO DEL MORTERO DE CEMENTO PÓRTLAND TIPO I PARA FACHADAS -LIMA METROPOLITANA (2018), El propósito de este estudio fue investigar el impacto del TiO2 en la incorporación a la mezcla de cemento Pórtland Tipo I con la finalidad de evaluar su desempeño para la zona de Lima Metropolitana. he hizo un muestreo con el fin de analizar y diseñar morteros fotocatalíticos. elaboró cuatro variedades de mezclas con TiO2: 0%, 5%, 7.5% y 10%. La conclusión obtenida fue que al añadir 5%, 7.5% y 10% de TiO2 en el mortero resultó en una disminución del porcentaje de fluidez en un 10.32%, 15.27% y 20.86% respectivamente en comparación con el mortero sin TiO2. El mortero sin adición de TiO2 presentó una máxima fluidez, alcanzando un 115.10%, mientras que el mortero con un 10% de TiO2 mostró mínimo porcentaje de fluidez, con un valor de 91.09%. Se observó que el mortero con un 5% de TiO2 mantuvo su consistencia plástica. (Martínez ROMINA, 2019)

2.2. Antecedentes internacionales

Li Wang, Hongliang y Zhang, and Yang Gao, en el año 2018, en su artículo EFFECT OF TIO2 NANOPARTICLES ON PHYSICAL AND MECHANICAL PROPERTIES OF CEMENT AT LOW TEMPERATURES, La finalidad del estudio actual fue evaluar la consecuencia de las nanopartículas de TiO2 en los atributos físicos y mecánicos del cemento en condiciones de temperatura baja, y en este documento se seleccionaron temperavturas bajas de 0 °C, 5 °C y 10 °C con la temperatura ambiente 20 °C como temperatura de referencia. Además, se estudiaron las influencias del TiO2 en la colocación de la dimensión de los poros, la microestructura y las propiedades térmicas cuando las muestras se curaron a temperaturas variables a edades específicas, En este estudio, los experimentos de laboratorio se realizaron en dos pasos. En el primer paso, los efectos de las nanopartículas de TiO2 de diferentes dosis de 1 %, 2 %, 3 %, 4 % y 5 % en peso sobre las propiedades físicas y mecánicas de las muestras curadas a temperaturas de 0°C, 5°C, 10°C y 20°C. Seleccionó la dosis óptima de nanopartículas de TiO2 evidenció una productividad superior en términos de resistencia, tiempo de fraguado y grado de hidratación como representante para investigar la razón por la cual las nanopartículas de TiO2 podrían agilizar la hidratación del cemento. Con el aumento de la temperatura de curado, el tiempo de fraguado mostró una clara tendencia a la baja, el tiempo de fraguado inicial de las pastas curadas a 0°C fue tres veces mayor que el de las curadas a 5°C, casi cinco veces en comparación con el de las curadas a 20°C, mientras que las pastas curadas a 10°C tuvieron el tiempo de fraguado inicial 9-20% más largo en comparación con el curado a 20°C, casi lo mismo. Se observaron tendencias similares en el tiempo de fraguado final. (Wang, Zhang y Gao 2018)

Dany Julieth Segura Montoya y Diego Mauricio Camelo Manzanares, año 2019 en su tesis titulada "EVALUACIÓN DE LAS PROPIEDADES FOTOCATALÍTICAS DE PREFABRICADOS PARA OBRAS DE INFRAESTRUCTURA VIAL EN CONCRETO ADICIONADO CON DIÓXIDO DE TITANIO (TIO2)". Este estudio, caracterizado por su diseño experimental de tipo aplicado, abordó un análisis cuantitativo y cualitativo con el propósito principal de evaluar las propiedades fotocatalíticas del hormigón y la inclusión de dióxido de titanio. El objetivo fue utilizar este aditivo como agente reductor de la contaminación atmosférica causada por

partículas volátiles, especialmente en prefabricados destinados a obras de infraestructura vial. Los resultados obtenidos revelaron que el dióxido de titanio afecta la tenacidad del concreto de manera significativa a medida que aumenta su proporción, específicamente en el rango del 2.5% al 7.5% de TiO2. Además, se observó que esta adición acelera el proceso de curado del concreto, permitiendo alcanzar niveles de resistencia más elevados. En consonancia con estos hallazgos, se destacó que las propiedades fotocatalíticas del concreto experimentaron un aumento proporcional al uso de dióxido de titanio, siendo la muestra con un 7.5% de TiO2 la que demostró tener una viabilidad ambiental y un impacto favorable.(Segura Montoya y Camelo Manzanares 2019)

Dayann Zuleyma Díaz Hernández y Jhonathan Alberto Sarmiento Alipio en el año 2020 llevaron a cabo una investigación titulada "CONCRETO A BASE DE CENIZAS VOLANTES ACTIVADAS ALCALINAMENTE, MODIFICADO CON NANOPARTÍCULAS DE ÓXIDO DE SILICIO Y DIÓXIDO DE TITANIO". Su investigación fue experimental, aplicada con un análisis cuantitativo cuyo objetivo principal fue cotejar las propiedades físicas y mecánicas de dos sugerencias de concreto y evidenciar las contribuciones de los nanomateriales. Las consecuencias obtenidas indicaron que la incorporacion del 5% de Nato-TiO2 se logró un aumento del 11% en la resistencia, obteniendo 21 MPa a una edad de 3 días. De la misma manera se logró la activación alcalina de las cenizas volantes, examinando aspectos del activador alcalino (hidróxido de sodio a 9 moles), las proporciones de la disolución activadora y agregado (relación de 2.89/1 y 0.58) utilizando un calor de curado de 110 °C en muestras finales durante 48 horas.(Díaz Hernández y Sarmiento Alipio Jhonathan Alberto 2020)

Nadya Amalia, Asifa Asri, Mamat Rokhmat y Mikrajuddin Abdullah en el año 2021, en su artículo denominado REDUCTION IN REBOUND OF CONCRETE PILES DRIVEN INTO CLAYS BY COATING PILE SURFACE WITH TITANIUM DIOXIDE NANOPARTICLES, su objetivo fue comparar las profundidades de penetración entre pilotes sin recubrimiento y pilotes recubiertos con nanopartículas de dióxido de titanio (TiO2), su metodología usada muestra usando una mezcla de cemento, arena, grava y aqua (en fracciones de peso de 1:1:1:0.5) de acuerdo con la Norma

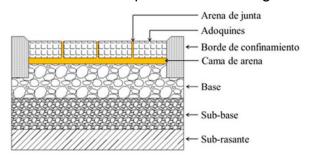
Nacional de Indonesia (SNI) No. 03-2834-2000. Una mezcla homogénea se vertió en tuberías de cloruro de polivinilo (PVC) de 30 cm de longitud y diferentes diámetros: 1 pulgada, 1,25 pulgadas, 1,5 pulgadas y 2 pulgadas comportamiento de las superficies recubiertas con TiO2 cambia a superhidrofílico, lo que permite que las moléculas de agua penetren dentro de los poros de la arcilla y el resultado obtenido es que este hallazgo podría acelerar el proceso de hincado de pilotes en cualquier sitio de construcción de ingeniería civil. (Amalia et al. 2021)

2.3. Bases teóricas

2.3.1. Pavimentos semirrígidos o segmentados

Los pavimentos se componen de una capa superficial formada por diferentes materiales como piedra, concreto hidráulico, ladrillo o madera. Estos materiales se colocan encima de una cobertura de arena que a su vez se apoya en una o varias capas granulares. Existen varios tipos de pavimentos, entre ellos los adoquinados, empedrados y emboquillados.(Menéndez Acurio 2012)

Imagen 2. Elementos estructurales de un pavimento semirrígido



Fuente: (Bahamondes y Vargas-Tejeda 2013)

2.3.2. Bloques de concreto (adoquines)

Las unidades de concreto son bloques preelaborados de concreto que se emplean en la construcción de pavimentos articulados o pavimentos intertrabados. Estos bloques son también conocidos como adoquines y se caracterizan por tener una forma rectangular o cuadrada y una superficie rugosa que les permite unirse entre sí y formar una capa de rodadura resistente y duradera. Además, los bloques de concreto son fáciles de instalar y rapar, lo que permite bajo costos de mantenimiento e incrementa su vida útil.(Bahamondes y Vargas-Tejeda 2013)

2.3.3. Clasificación de adoquines de concreto

Los adoquines de concreto se categorizan en:

- > **Tipo I:** adoquines destinados al pavimento para peatones.
- > Tipo II: adoquines destinados al pavimento de tráfico vehicular ligero.
- > Tipo III: adoquines destinados al pavimento de tráfico vehicular pesado.

2.3.4. Requisitos de diseño para adoquines de concreto

2.3.4.1. Requisitos físicos

Según (NTP 399.611 2010) los requisitos se muestran en las siguientes tablas:

Tabla 1. Espesor nominal y resistencia a la compresión

Tipo	Espesor nominal (mm)	Resistencia a la compresión, min. MPa (kg/cm²)	
		Promedio de	Unidad
		3 unidades	individual
I			
(peatonal)			
Tipo B, C y D	40	31 (320)	28 (290)
*Todos los tipos	60	31 (320)	28 (290)
II (vehicular ligero)	60 80 100	41 (420) 37 (380) 35 (360)	37 (380) 33 (340) 32 (325)
III (vehicular pesado, patios industriales o de contenedores)	≥ 80	55 (561)	50 (510)

^{*}Los datos proporcionados en la Tabla se tomarán como norma, mientras que aquellos presentados entre paréntesis se proporcionan exclusivamente con fines informativos.

Fuente: (NTP 399.611 2010)

Tabla 2. Tolerancia dimensional

Tolerancia dimensional, máx.				
(mm)				
Longitud Ancho Espeso				
± 1,6	<u>+</u> 1,6	<u>+</u> 1,6		

^{*}Se aplica todos los tipos

Fuente: (NTP 399.611 2010)

2.3.4.2. Requisitos Complementarios

De acuerdo a la (NTP 399.611 2010), los adoquines utilizados para pavimentos que puedan enfrentar requisitos de alta resistencia, como la exposición a sulfatos o ciclos de hielo y deshielo, deben cumplir con los estándares establecidos en la Tabla 3.

Tabla 3. Absorción

Tipo do	Absorción, máx. (%)			
Tipo de Adoquín	Promedio de 3 unidades	Unidad individual		
l y II	6	7,5		
Ш	5	7		

Fuente: (NTP 399.611 2010)

2.3.4.3. Resistencia al congelamiento y al deshielo

Si es indispensable, Se procederá a verificar la resistencia apropiada de los adoquines a las fases de congelación y deshielo a través de pruebas realizadas en el terreno o mediante ensayos de laboratorio. En caso de emplear una prueba de laboratorio, las muestras no deben fracturarse ni experimentar una pérdida de masa seca superior al 1 % respecto a alguna unidad singular después de someterse a 50 fases de congelación y deshielo. Estas pruebas deben llevarse a cabo antes de que transcurran doce meses desde la fecha del despacho del lote.(NTP 399.611 2010)

2.3.5. Dióxido de Titanio

Es una substancia química inorgánica que se encuentra en forma de polvo blanco. Es ampliamente utilizado en diversas industrias debido a las características singulares que posee. El TiO2 es conocido por ser un excelente pigmento blanco, lo que lo hace común en la fabricación de pinturas, recubrimientos, plásticos y papel, también se encuentra en productos de protección solar, ya que puede reflejar y dispersar los rayos ultravioletas del sol, proporcionando protección contra la radiación dañina. (Pacheco et al. 2013)

2.3.5.1. Propiedades del dióxido de titanio

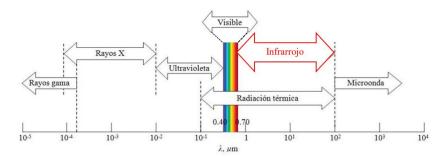
- Baja toxicidad: El TiO2 es considerado seguro para el uso humano, ya que es químicamente inerte y no se descompone fácilmente. Por lo tanto, es ampliamente utilizado en productos cosméticos, alimentos y medicamentos como agente de recubrimiento y colorante.
- Estabilidad térmica: El dióxido de titanio una notable estabilidad térmica, lo cual implica que puede resistir elevadas temperaturas sin descomponerse. Esto lo hace adecuado para su uso en plásticos, recubrimientos y pigmentos utilizados en aplicaciones que requieren resistencia al calor.
- Propiedades fotocatalíticas: En forma de anatasa o rutilo, el dióxido de titanio exhibe propiedades fotocatalíticas. Esto significa que puede descomponer sustancias orgánicas cuando se expone a la luz ultravioleta, lo que lo convierte en un componente útil en aplicaciones de desinfección, purificación de agua y tratamiento de aire.
- Resistencia a la intemperie: El dióxido de titanio tiene una buena resistencia a la intemperie y a la degradación causada por la radiación ultravioleta. Por lo tanto, es ampliamente utilizado en pinturas y recubrimientos exteriores para proteger las superficies de los efectos del sol y la intemperie. (Pacheco et al. 2013)
- Propiedades hidrofóbicas: Las propiedades hidrofóbicas del dióxido de titanio se deben a su estructura superficial y afinidad por determinados grupos químicos. Al ser aplicado en superficies, crea una capa que repele el agua, impidiendo su adhesión y permitiendo que las gotas se deslicen en lugar de ser

absorbidas. Esta cualidad hidrofóbica se utiliza en recubrimientos protectores, pinturas repelentes al agua y otros productos diseñados para prevenir la absorción de humedad. (Janczarek et al. 2022)

2.3.6. Radiación Infrarroja

Es una clase de onda electromagnética que se localiza en el rango de ondas electromagnéticas ubicado entre la luz visible y las microondas constituye un espectro electromagnético específico. Esta radiación tiene longitudes de onda que van desde los 4000 hasta los 7000 Angstroms y se caracteriza por tener una frecuencia menor que la de la luz visible. (Mondragón Cortez 2016)

Imagen 3. Espectro electromagnético.



Fuente: (Mondragón Cortez 2016)

2.3.7. Diseño de mezclas ACI

Según el método ACI es un procedimiento desarrollado por el Comité 211 del American Concrete Institute (ACI) con el fin de seleccionar las proporciones de los materiales que componen un metro cúbico de concreto, teniendo en cuenta las características específicas de la construcción en cuestión. Este método se basa en características del hormigón fresco y endurecido, tales como tenacidad, durabilidad, trabajabilidad y relación agua-cemento. El objetivo principal del método ACI es obtener una mezcla de concreto que satisfaga con las especificaciones de la obra y que sea económicamente viable. El proceso de diseño de mezclas ACI es relativamente sencillo y se apoya en tablas y fórmulas que permiten calcular la relación de los elementos necesarios para la fusión de hormigón que se utilizará en la construcción. Este método es ampliamente usado en la industria debido a su simplicidad y eficacia.(Cordero, Cárdenas y Rojas 2018)

2.3.8. Secuencia de diseño de mezclas por el método ACI

- Establecer los requisitos de resistencia: Determina la resistencia deseada del concreto en función de los requerimientos del proyecto y las especificaciones.
- Seleccionar el tamaño máximo del agregado: Entendido con el ACI, elige la dimensión máxima del agregado más grande posible que sea apropiado para la aplicación específica y que proporcione una buena trabajabilidad del concreto.

Tabla 4. Volumen de agregado grueso compactado por unidad de volumen de concreto.

tamaño nominal máximo del	Volumen de agregado grueso compactado por unidad de volumen para concreto para diferentes módulos de finura de agregado fino			
agregado(mm)	2.40	2.60	2.80	3.00
9.50	0.50	0.48	0.46	0.44
12.50	0.59	0.57	0.55	0.53
19.00	0.66	0.64	0.62	0.59
25.00	0.71	0.69	0.67	0.65
37.50	0.75	0.73	0.71	0.69
50.00	0.78	0.76	0.74	0.72
75.00	0.82	0.80	0.78	0.76
150.00	0.87	0.85	0.83	0.81

Fuente: (Cordero, Cárdenas y Rojas 2018)

3. Establecer la relación agua-cemento: Utilizando la tabla de relación aguacemento del ACI, selecciona la proporción adecuada que cumpla con los requerimientos de tenacidad y durabilidad del concreto. Esta proporción es crítica para establecer la cantidad de agua que se requiere para una porción específica de cemento.

Tabla 5.Relación entre a/c y resistencia a la compresión a los 28 días de edad de curado

Resistencia a la compresión a los 28 días (MPa)	Relación a/c (ACI)				
42	0.41				

35	0.48
28	0.57
21	0.68
14	0.82

Fuente: (Cordero, Cárdenas y Rojas 2018)

- 4. Determinar la relación agregado-cemento: Utilizando las recomendaciones del ACI, establece la relación adecuada entre el agregado total y el cemento. Esta relación ayuda a determinar la cantidad de agregados (arena y grava) necesarios en comparación con la cantidad de cemento.
- 5. Calcular las proporciones de los materiales: Utilizando las relaciones establecidas en los pasos anteriores, calcula las proporciones de cemento, agregados y agua necesarios para producir una cantidad específica de concreto. Estos cálculos se basan en volúmenes unitarios o pesos unitarios.
- 6. Ajustar las proporciones de los materiales: Teniendo en cuenta factores como la humedad de los agregados y las condiciones de trabajo, se pueden realizar ajustes en las proporciones iniciales calculadas para obtener una mezcla óptima y asegurar la calidad del concreto.(Cordero, Cárdenas y Rojas 2018)

2.3.9. Concreto

Es un compuesto artificial que consta de una pasta como medio aglutinante, en la que se hallan incrustadas partículas de un material agregado.(Rivva López 2000)

2.3.10. Propiedades del Concreto

Propiedades mecánicas: incide en la resistencia a la compresión, resistencia a la tracción, módulo de elasticidad, tenacidad, dureza, fluencia y resistencia a la fatiga. Estas propiedades determinan la aptitud del hormigón para resistir cargas. y deformaciones. (Cordero, Cárdenas y Rojas Jhan 2018)

Resistencia a la compresión: Hace alusión a la habilidad del material para enfrentar cargas dirigidas hacia su núcleo con el fin de disminuir su tamaño. Es una característica mecánica esencial que establece la aptitud del concreto para aguantar fuerzas de compresión sin sufrir fracturas ni deformaciones duraderas. La NTP 339.034:(2015) nos permite hacer el cálculo de la carga máxima que estaría dado por: Carga Máxima (MPa) = f'c (Kg/cm²) /10.

Tabla 6. Equivalencia de carga máxima a la resistencia de compresión

f'c (kg/cm2)	Carga máxima (MPa)
175	17.5
210	21
300	30
340	34
380	38

Fuente: (NTP 339.034 2015)

Módulo de elasticidad: Es una propiedad mecánica que caracteriza la habilidad de un material para someterse a deformaciones elásticas en respuesta a fuerzas aplicadas, seguido de una recuperación a su forma original una vez que se eliminan las fuerzas. El (ASTM C 469 1995) el método de prueba estándar del módulo de elasticidad.

La expresión calcula el módulo de elasticidad es:

$$E = 15000 \sqrt{f'_c} Kg/cm^2$$

Propiedades físicas: incluyen la densidad, porosidad, absorción de agua, expansión térmica, conductividad térmica, color y apariencia superficial. Estas propiedades describen las características físicas y estructurales del concreto. (Cordero, Cárdenas y Rojas Jhan 2018)

Densidad: La densidad del concreto hace referencia a la masa total de los ingredientes presentes en una cantidad determinada de volumen de concreto, el cual está en un rango de 2.3 g/cm3 a 2.5 g/cm3. Es una característica física crucial que suministra datos acerca de la cantidad de masa incluida en un volumen concreto particular. El (ASTM C-642 2021) establece el procedimiento normalizado de pruebas de laboratorio para medir la densidad, absorción y vacíos en hormigón endurecido.

Porosidad: Se define como la cantidad de espacios vacíos o poros que están presentes dentro de su estructura interna en comparación con el volumen total del material. Estos poros pueden ser de pequeño tamaño, como los generados durante la reacción de hidratación del cemento, o de mayor tamaño, como las burbujas de

aire que quedan atrapadas durante el proceso de mezcla. El (ASTM C-642 2021) establece el proceso de medición para densidad, absorción y porosidad en hormigón duro.

Absorción de agua:

La capacidad del concreto para absorber agua mediante capilaridad o porosidad es lo que se entiende por absorción de agua del concreto. Esta propiedad establece el volumen de agua que puede ser incorporada por una muestra de concreto en relación con sus dimensiones y peso. La absorción de agua se considera un factor crucial que señala la porosidad del concreto y se ve influenciada por la cantidad y dimensiones de los poros existentes en su estructura. El (ASTM C-642 2021) establece el proceso de evaluación de a densidad, capacidad de absorción y presencia de vacíos en el hormigón endurecido.

Propiedades químicas: incluyen la reacción con el agua, el pH, resistencia a productos químicos, permeabilidad y la posibilidad de reacciones álcali-agregado. Estas propiedades están relacionadas con la composición química del concreto y su interacción con diferentes agentes químicos.(Cordero, Cárdenas y Rojas Jhan 2018)

Resistencia a ataque a sulfatos: La durabilidad del concreto frente al ataque de los sulfatos se relaciona con su habilidad para preservar su estructura y características mecánicas cuando se encuentra expuesto a sulfatos corrosivos. Los sulfatos son sustancias químicas que pueden existir en el suelo, aguas subterráneas y otros medios, y que tienen la capacidad de interactuar con los elementos del concreto. Esta interacción puede ocasionar el debilitamiento gradual de la estructura y sus propiedades a lo largo del tiempo. La (NTP 334.065) y la (ASTM C-88 2018) establece el método de prueba establece el procedimiento para evaluar la posible expansión de morteros de cemento Portland cuando están expuestos a la acción de sulfatos.

Sulfato de magnesio: Es una sal inorgánica compuesta por iones de magnesio (Mg²⁺) y iones sulfato (SO₄²⁻). Se encuentra típicamente en cristales incoloros o blancos, y su fórmula química es MgSO4. Se le conoce con diferentes nombres, siendo uno de ellos "sal de Epsom" cuando está en su variante heptahidratada, lo que indica que contiene siete moléculas de agua. (Abad et al. 2005)

pH: El pH en el concreto hace referencia al grado de acidez o alcalinidad presente en la solución porosa que envuelve las partículas de cemento y demás elementos del concreto. El pH se evalúa en una escala que abarca desde 0 (altamente ácido) hasta 14 (altamente alcalino), siendo el valor 7 considerado neutro. En lo que respecta al concreto, los niveles de pH generalmente se encuentran dentro del rango entre 12 y 13.

2.3.11. Curado térmico del concreto

Se refiere a una técnica en la que se administra calor de manera controlada al concreto recién colocado durante el proceso de curado. Este procedimiento tiene el propósito de acelerar el endurecimiento del concreto y aumentar la rapidez con la que desarrolla resistencia. Se utiliza especialmente en casos donde es necesario obtener resistencias tempranas del concreto para acelerar la construcción o para cumplir con requisitos específicos de diseño.

Este método de curado térmico implica el uso de sistemas de calefacción controlados que aplican calor al concreto mediante diversas formas, como vapor, agua caliente, radiación infrarroja, entre otros. La aplicación de calor acelera las respuestas de hidratación del cemento, que son responsables del proceso de endurecimiento del concreto. Es fundamental llevar a cabo el curado térmico con precaución, siguiendo pautas y procedimientos específicos para garantizar que el concreto alcance las propiedades deseadas de resistencia y durabilidad. (Ferreira et al. 2022)

2.3.12. Hidratación del cemento

La hidratación del cemento es un proceso químico esencial que tiene lugar cuando el cemento, un componente fundamental del concreto, interactúa con el agua para crear compuestos que ayudan a la resistencia y durabilidad del material. El cemento hidráulico, el tipo de cemento más comúnmente empleado, atraviesa este proceso de hidratación.

En el cemento hidráulico se encuentran compuestos como silicatos de calcio y aluminatos de calcio, que interactúan con el agua, dando lugar a La generación de productos de hidratación. Esta reacción química produce diversos compuestos, siendo los geles de silicato de calcio hidratado y aluminato de calcio hidratado los más significativos. Estos geles desempeñan un papel crucial al unir los agregados en el concreto, proporcionándole así resistencia. (Diamantopoulos et al. 2020)

2.3.13. Efectos de la radiación infrarroja en el hormigón

La radiación infrarroja, una forma de radiación electromagnética, se utiliza comúnmente para calentar productos terapéuticos y endurecer el hormigón en la industria de la construcción. Al aumentar la temperatura del hormigón, la radiación infrarroja dificulta la penetración del agua y puede contribuir al endurecimiento del material. Esta forma de energía también puede alterar la microestructura del hormigón y, en algunos casos, hacer que brille cuando se expone a los rayos infrarrojos. A pesar de sus efectos diversos, la radiación infrarroja se considera tanto curiosa como beneficiosa para la conservación y el fortalecimiento del hormigón.(Svintsov et al. 2023)

2.3.14. Curado del hormigón por radiación infrarroja

El uso de radiación infrarroja en el curado del hormigón es un método innovador que acelera el proceso sin dañar la estructura. A diferencia de otros métodos, como la luz ultravioleta, la radiación infrarroja penetra eficientemente el hormigón, llegando hasta su núcleo sin causar deterioro. Este enfoque no requiere agua, superando la limitación de los métodos tradicionales. El estudio busca mejorar la tecnología de construcción utilizando radiación infrarroja para lograr un endurecimiento constante y una mayor resistencia en estructuras de hormigón. Se sugiere el uso de una cubierta transparente a los infrarrojos para evitar la deshidratación excesiva durante el proceso térmico. (Svintsov et al. 2023)

III. METODOLOGÍA

3.1. Tipo y diseño de la investigación

3.1.1. Tipo de investigación

De acuerdo a (Borja Suárez 2016), la pesquisa aplicada radica su principal interés en abordar de manera inmediata una problemática específica en lugar de centrarse en el desarrollo de un conocimiento de carácter universal. Su objetivo es conocer, intervenir, construir y modificar una realidad problemática en busca de soluciones prácticas y aplicables en el contexto concreto. Por lo cual el tipo de investigación que se usará es la **APLICADA** debido a su enfoque en abordar situaciones reales, el proceso implicará aplicar los conocimientos teóricos sobre diversas variables para ofrecer potenciales resoluciones a la problemática concreta que enfrentamos.

3.1.2. Diseño de Investigación

Según lo indicado por (Hernández Sampieri et al. 2014), la investigación cuasiexperimental implica la manipulación intencional de al menos una variable independiente debe ser manipulada a fin de evaluar su impacto en una o más variables dependientes. Sin embargo, se distingue entre los empíricos "puros" en el nivel de certeza que se puede tener respecto a la correspondencia inicial entre los conjuntos. Es por tal razón, que se consideró como diseño investigación CUASIEXPERIMENTAL, puesto que se analizarán atributos físicos, mecánicos y químicos del bloque de concreto para el pavimento semirrígido. El nivel de investigación de acuerdo a (Hernández Sampieri et al. 2014), el alcance de la investigación explicativa implica la descripción centrada en la explicación de conceptos o fenómenos, así como en el establecimiento de conexiones entre ellos. Estos enfoques buscan responder preguntas sobre las causas subyacentes a eventos y fenómenos, tanto en el ámbito físico como en el social. Como su nombre indica, se dedican a exponer las razones detrás de la ocurrencia de un fenómeno y bajo qué circunstancias se manifiesta, así como la relación entre dos o más variables. Por lo tanto, la investigación adoptará un enfoque **EXPLICATIVO**, ya que se llevará a cabo un análisis de los factores de los fenómenos.

3.1.3. Enfoque de Investigación

Según (Borja Suárez 2016), el enfoque cuantitativo argumenta que una manera confiable de comprender la realidad es mediante la recopilación y análisis de datos,

lo que permitiría contestar a las cuestiones de la investigación y validar las hipótesis planteadas. Este enfoque de investigación se basa en la utilización de mediciones numéricas, conteos y regularmente en el uso de la estadística para identificar modelos de comportamiento precisos en una población. Es, por tanto, el enfoque de este proyecto será **CUANTITATIVO**, ya que, se hará recolección y análisis de datos con los que se podría replicar las interrogantes de la presente investigación y probar las hipótesis.

3.2. Variables y operacionalización

3.2.1. Cuadro de operacionalización de variables

Variables		Definición conceptual	Definición operacional	Dimensio nes	Indicadore s	Esc ala	
		los pavimentos se componen de una	la composición fundamental del		densidad (kg/m³)		
		capa superficial formada por diferentes	pavimento semirrígido consiste en bloques de	físicas	porosidad (%)	razón	
		materiales como piedra, concreto hidráulico, ladrillo o	concreto dispuestos de manera que conformen un		absorción de agua (%)		
Depen- diente	VD1: paviment o semirrígi do	madera. estos materiales se colocan sobre un estrato de arena que a su vez se apoya en una o varias capas granulares. existen varios tipos	diseño repetitivo, desempeñando la función de piezas en la estructura.	mecánicas	Resistencia a la compresión (mpa) Módulo de elasticidad (MPa)	razón	
	uo	de pavimentos, entre ellos los adoquinados, empedrados y emboquillados. (Menéndez Acurio 2012)		químicas	resistencia al ataque a sulfatos pH	razón	
indepen diente	VI1: dióxido de titanio	el dióxido de titanio (tio2) es una substancia química inorgánica que se encuentra en forma de polvo blanco. es ampliamente utilizado en diversas industrias debido a sus propiedades únicas. el tio2 es	la estructura básica del dióxido de titanio son moléculas de polvo que reaccionan a la luz por sus propiedades foto catalizadoras.	porcentaje de dosificació n	7%	razón	

	conocido por ser un excelente pigmento blanco, lo que lo hace común en la fabricación de pinturas, recubrimientos, plásticos y papel, también se encuentra en accordante de la comocidad de la conocidad del conocidad de la conocidad del conocidad d			10%	razón
	productos de protección solar, ya que puede reflejar y dispersar los rayos ultravioletas del sol, proporcionando protección contra la radiación dañina. (Pacheco et al. 2013)			13%	razón
	la radiación infrarroja es una clase de onda electromagnética que se encuentra en el espectro electromagnético entre la luz visible y	la unidad básica de la radiación infrarroja son las longitudes de onda las cuales al interactuar con una superficie generan calor	longitud de onda	nm	razón
VI2: radiación infrarroja	las microondas. esta radiación tiene longitudes de onda que van desde los		intensidad	w/m²	razón
	4000 hasta los 7000 angstroms y se caracteriza por tener una frecuencia menor que la de la luz visible. (Mondragón Cortez 2016)		temperatur a de emisión	°C	razón

3.3. Población, muestra y muestro

De acuerdo a (Hernández Sampieri et al. 2014), la población de interés donde se reúnen datos, para definirse y delimitarse el alcance de la investigación con precisión debe ser representativo de la población. En la investigación la población fue una agrupación de adoquines de concreto los cuales serán diseñados para comprobar la influencia del dióxido de titanio manipulado por la radiación infrarroja.

3.3.1. Muestra

Conforme a (Hernández Sampieri et al. 2014), se refiere a un subgrupo seleccionado de una población o universo más grande del cual se recopilan datos. Esta muestra debe ser representativa de la población en su conjunto, de manera

que los resultados obtenidos puedan generalizarse de manera adecuada. Para el presente trabajo de investigación se consideró una muestra patrón cuyas medidas serán de **8x10x20 cm** hecho de concreto junto a la incorporación de Dióxido de Titanio (TiO2) en calidad de aditivo el cual será sometido a rayos infrarrojos, en total se considerará **88** muestras, esto con el propósito de adquirir los datos requeridos para analizar las cualidades físicas, mecánicas y químicas del adoquín de hormigón. Esto se basa en criterios establecidos por el MTC 2013, manual de carreteras y LA NORMA TECNICA CE 010 de pavimentos urbanos, por tanto, son muestras no probabilísticas.

Tabla 7.cantidad total de muestras

					N	IUES1	TRA:	S					
Dióxido de titanio	de ra	n dió e titar adiac afrarr 0%	nio / ión oja							PARCIAL			
Días	7	14	28	7	14	28	7	14	28	7	14	28	
ENSAYOS DE LABORATORIO	m	N° d luest		N° de N° de N° de s muestras muestras muestra				_					
f'c	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	36
Densidad			3			3			3			3	12
Porosidad			3			3			3			3	12
Absorción de agua			3			3			3			3	12
Res. atq sulfatos			2			2			2			2	8
рН			1			1			1			1	4
Mod de elasticidad			1			1			1			1	4
2.00.0.000											TO	ΓAL	88

Fuente: elaboración propia

3.3.2. Muestreo

En función (Hernández Sampieri et al. 2014), Las muestras no aleatorias, también llamadas muestras intencionales, son seleccionadas basándose en las

características específicas de la investigación en lugar de seguir un estándar estadístico de extrapolación. Estas muestras se utilizan en distintas pesquisas tanto cuantitativas como cualitativas. Es por tanto que se consideró para esta investigación **MUESTREO NO PROBABILÍSTICO**, pues se realizará muestras patrón de bloques de concreto con la incorporación de Dióxido de Titanio en calidad de aditivo en medidas de 7%, 10%, 13%, los cuales tendrán un tratamiento con la termografía infrarroja, con las cuales se realizarán ensayos de laboratorio que determinarán las características físicas, químicas y mecánicas.

3.4. Técnicas e instrumentos de recolección de datos

3.4.1. Técnicas

En su libro (Arias 2006), indica lo siguiente una vez que se ha establecido la manera en que las variables serán medidas y los indicadores definidos, se procede a escoger las técnicas y herramientas adecuadas para recopilar datos, tomando en cuenta el problema, los objetivos y el diseño de la investigación. Esto permitirá confirmar las hipótesis planteadas o dar respuesta a las preguntas planteadas. Según (Arias 2006), la **técnica observacional** Implica observar de manera sistemática y visual, con el propósito de investigación previamente establecido, cualquier evento, fenómeno o circunstancia que tenga lugar en la naturaleza o en la sociedad, para nuestro trabajo de estudio se empleó la **técnica observacional no estructurada**, puesto que se empleó instrumento de recolección de datos tales como fichas de recolección de datos, cámara fotográfica y libreta de campo.

3.4.2. Instrumentos de recolección de datos

En función de (Arias 2006), se define como algún medio, ya sea recurso, dispositivo o formato (tanto en físico como en digital), que se emplea con el propósito de obtener, registrar o almacenar información. En este estudio se usó ficha de recolección de datos.

3.4.3. Validez y confiabilidad

Las herramientas usadas y expuestos en este estudio de investigación han sido certificados conforme a regulaciones establecidas por el MTC y el ASTM.

Validez

Conforme a (Arispe Albuquerque 2020), es la calidad con la que un instrumento evalúa la característica que busca medir, teniendo en cuenta su contenido, criterios, construcción, evaluación por expertos y el entendimiento de las herramientas. La validez de la información se relaciona con la precisión con la que una herramienta refleja el alcance del contenido de la característica. Por otro lado, la validez de criterio se establece al correlacionar las calificaciones de la herramienta con las adquiridas de otro criterio externo que mide la misma característica.

Para verificar la eficacia de los dispositivos utilizados para recabar información, se usó un formato de preguntas formuladas por los tesistas bajo los criterios de la **escala de Likert**, para ello se consideró el respaldo de 3 especialistas en el área, con el propósito de obtener la validación.

Tabla 8. Preguntas formuladas para verificar la eficacia de los dispositivos utilizados para recabar información.

ITEM	CRITERIOS
1	¿Es claro y comprensible?
2	¿Tiene campos relevantes?
3	¿Los campos no son redundantes?
4	¿Los campos son consistente?
5	¿tiene campos claros y específicos?

Fuente: : (Arispe Albuquerque 2020)

Tabla 9. Escala de Likert

Muy en desacuerdo	1
En desacuerdo	2
Neutral	3
De acuerdo	4
Muy de acuerdo	5

Fuente: (Arispe Albuquerque 2020)

Tabla 10. Resumen de validación

NIO.					Va	lorac	ión p	or fic	ha	
N°	Validador	CIP	Espec.	1	2	3	4	5	6	7
1	Sergio Antonio Salas Paredes	86406	Ing. Civil	21	22	21	19	20	19	21
2	Jhon Cesar Venegas Ramos	186651	Ing. Civil	15	17	17	15	16	16	17
3	Richard Calderón Mamani	196540	Ing. Civil	19	19	18	19	17	19	17

Fuente: elaboración propia

Confiabilidad

Según (Arispe Albuquerque 2020), Antes de comenzar la recopilación de información, es necesario someter los instrumentos a pruebas de fiabilidad, es por tal razón que se usó el **método alfa Cronbach** para validar los instrumentos de recolección de datos para su confiabilidad.

$$\alpha = \frac{k}{k-1} * \left[1 - \frac{\sum S_i^2}{S_t^2}\right]$$

Donde:

α = Coeficiente de confiabilidad.

k = Número de ítems de cuestionario.

 $\sum S_i^2$ = Sumatoria de varianzas de los ítems.

 S_t^2 = Varianza total del instrumento.

Tabla 11. Interpretación del coeficiente de confiablidad

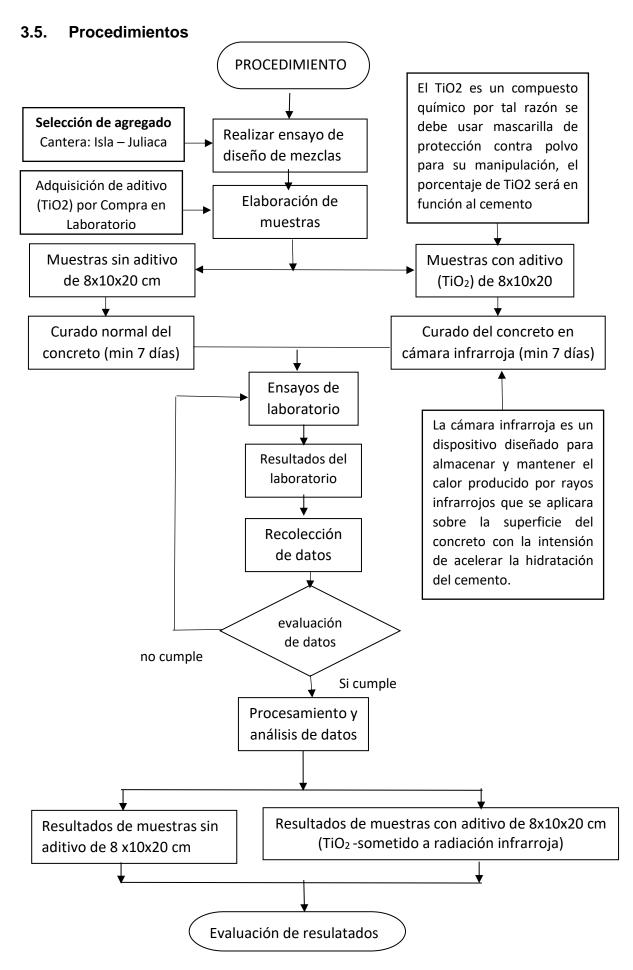
Coeficiente de correlación:	Magnitud
0,81 a 1,00	Muy alta
0,61 a 0,80	Alta
0,41 a 0,60	Moderada
0,21 a 0,40	Baja
0,01 a 0,20	Muy baja

Fuente: (Arispe Albuquerque 2020)p. 82

Tabla 12.cuadro de confiabilidad de las fichas de recolección de datos

				Ficha	N° 01			
Oblates			ITEMS			TOTAL	K	α
Objetos	1	2	3	4	5			
1	4	4	4	5	4	21	5	0.80
2	4	3	3	2	3	15		
3	4	3	4	4	4	19		
Varianza	0.00	0.22	0.22	1.56	0.22	6.22		
Varianza Σ por ítems			2.22					Confiabilidad: alta
			ITEMO	Ficha	N° 02	TOTAL	17	
Objetos	4	•	ITEMS	4	_	TOTAL	K	α
-	1	2	3	4	5		_	
1	5	4	5	4	4	22	5	0.72
2	3	4	3	4	3	17		
3	4	3	4	4	4	19		
Varianza	0.67	0.22	0.67	0.00	0.22	4.22		
Varianza Σ por ítems			1.78					Confiabilidad: alta
				Ficha	N° 03			
Objetes			ITEMS			TOTAL	K	α
Objetos	1	2	3	4	5			
1	5	4	4	4	4	21	5	0.77
2	3	3	4	3	4	17		
3	4	3	4	3	4	18		
Varianza	0.67	0.22	0.00	0.22	0.00	2.89		
Varianza Σ por ítems			1.11					Confiabilidad: alta
				Ficha	N° 04			
Object			ITEMS			TOTAL	K	α
Objetos	1	2	3	4	5			
1	3	4	5	3	4	19	5	0.70
2	3	3	3	3	3	15		
3	4	3	4	4	4	19		
Varianza	0.22	0.22	0.67	0.22	0.22	3.56		
Varianza Σ por ítems			1.56					Confiabilidad: alta
hoi ireilia				Fichs	N° 05			
			ITEMS	1 10116	11 03	TOTAL	K	α
Objetos	1	2	3	4	5		11	ų.
4	3	4	5	4	4	20	5	0.67
1	3	3	3	4	3	16	J	0.07
2	3	4	3	4	3	17		
3	0.00	0.22	o.89		o.22	2.89		
Varianza	0.00	0.22	0.09	0.00	0.22	2.09		

Varianza Σ por ítems			1.33					Confiabilidad: alta
				Ficha	N° 06			
01.1.1			ITEMS			TOTAL	K	α
Objetos	1	2	3	4	5			
1	4	4	3	4	4	19	5	0.69
2	3	3	3	4	3	16		
3	4	3	4	4	4	19		
Varianza	0.22	0.22	0.22	0.00	0.22	2.00		
Varianza Σ por ítems			0.89					Confiabilidad: alta
				Ficha	N° 07			
Objects			ITEMS				K	α
Objetos	1	2	3	4	5			
1	4	4	5	4	4	21	5	0.70
2	3	4	3	4	3	17		
3	3	3	4	3	4	17		
Varianza	0.22	0.22	0.67	0.22	0.22	3.56		
Varianza Σ por ítems			1.56					Confiabilidad: alta



3.6. Métodos de análisis de datos

La ejecución de análisis de información en relación al enfoque cuantitativo se lleva a cabo mediante herramientas informáticas. Este proceso de análisis considera los niveles que evalúan las variables, junto con la aplicación de técnicas estadísticas, que pueden ser de carácter descriptivo o inferencial (Hernández Sampieri et al. 2014). Basándonos en esta definición, se puede afirmar que este estudio empleará para el análisis de información aquellos obtenidos durante el desarrollo y ejecución de pruebas de laboratorio. En consecuencia, se iniciará la comparación de la utilización de aditivos, utilizando herramientas estadísticas como el SPSS y Microsoft Excel.

3.7. Aspectos éticos

Son considerados en la estimación de la investigación, incluyendo tanto el tema y el diseño apropiados como la obtención ética de resultados de las pruebas (Arispe Albuquerque 2020). Por lo tanto, esta investigación seguirá el proceso de desarrollo según las normativas prácticas de Perú y los detalles técnicos de los elementos a usar.

IV. RESULTADOS

4.1. Recolección de materiales

Agregado

El agregado utilizado procederá de la cantera isla que se ubicada en el distrito de Juliaca de la región Puno, ubicada a 10.4 km de la ciudad, cuya ubicación geográfica es 15° 28.447'S y 70° 13.481' O.

Imagen 4. En la fotografía se muestra la cantera isla



Fuente: elaboración propia

Extracción de muestra para el diseño de mezclas

La obtención de la muestra representativa se empleó el método del cuarteo para posteriormente usarla en el diseño de mezclas.

Paso 1: apilar el agregado sobre una superficie plana, tal como se aprecia en la figura.

Imagen 5. Se observa el agregado apilado en forma de cono.



Fuente elaboración propia

Paso 2: con una varilla o regla extender el agregado en forma de una plataforma llana tal como se observa en la figura.

Imagen 6. Se muestra al tesista extendiendo el agregado en forma de una plataforma.



Fuente elaboración propia

Paso 3: con una regla metálica dividir en 4 partes iguales el agregado tal como se observa en la figura

Imagen 7. Se observa la división del agregado en 4 partes iguales



Fuente elaboración propia

Paso 4: extraer los extremos opuestos los dos cuartos partes del agregado dividido esta conformara la muestra para el diseño de mezclas tal como se muestra en la figura.

Imagen 8. Recolección de la muestra en bolsas de plástico.



Fuente elaboración propia

Cemento

En esta pesquisa se usó el cemento Portland tipo I (WARI). Se obtiene al moler Clinker, que consiste principalmente en silicatos de calcio hidráulicos, y puede contener líquido, sulfato de calcio, hasta un 5% de caliza y aditivos de procesamiento. Este tipo de cemento es adecuado para aplicaciones generales y no se le exigen propiedades particulares como en otros tipos de cemento.

Tabla 13.Características y especificaciones del cemento portland tipo I, están establecidas en la NTP 334.009:2020.

Característica	Especificación	Referencia
Requisitos químio	cos	
oxido de magnesio	máximo 6.0%	
Trióxido de	cuando (C3A) ^E es 8% o menos: máximo 3.0%	
azufre	cuando (C3A) ^E es 8% o menos: máximo 3.5%	NTP 334.009.2020 CEMENTO.
Perdida pro ignición	Cuando la inclusión de cal no es parte de los ingredientes: hasta un máximo del 3.0% Cuando la cal no se añade como ingrediente: con un tope máximo del 3.5%	Cemento Portland. Requisitos. 7° Edición
Residuo insoluble requisitos físicos	máximo 1.5%	
Contenido de aire del mortero	Máximo 12% en volumen	

Fineza, área Mínimo 260 m2/kg

superficial: prueba de permeabilidad al

aire

Expansión en Máximo 0.80%

autoclave

NTP 334.009.2020 CEMENTO.
Cemento Portland. Requisitos.

7° Edición

Para 3 días: mínimo 12.0 Mpa (1740 psi)

Resistencia a la Compresión

Para 7 días: mínimo 19.0 Mpa (2760 psi)

No menor que 45 minutos

Tiempo de fraguado inicial -Ensayo de Vicat

No mayor que 375 minutos

Nota: La explicación de los exponentes se detalla en la Tabla 1 y Tabla 3 del documento de referencia NTP, y son relevantes para el cemento Portland tipo I.

Fuente: NTP 334.009:2020.

Imagen 9. En la imagen se observa el cemento wari tipo I.



Fuente: elaboración propia

Dióxido de Titanio (TiO2)

Este estudio usó como aditivo al dióxido de titanio que es una substancia química cuyo uso es comúnmente como pigmento en una amplia gama de aplicaciones. Durante el contexto de los adoquines de concreto, el dióxido de titanio puede emplearse como aditivo para proporcionar propiedades de reflectividad, durabilidad y resistencia a los rayos ultravioleta.

Al agregar dióxido de titanio al concreto utilizado para fabricar adoquines, se puede lograr un color blanco brillante y uniforme en la superficie de los adoquines. Esto

puede ser especialmente deseable en aplicaciones de pavimentación donde se busca una apariencia estética más atractiva o una mayor visibilidad hasta encontrar una mayor resistencia, como en áreas peatonales, de tránsito ligero o calles residenciales.

Tabla 14. Especificaciones técnicas del dióxido de titanio

	Descripción	Valores	Valores estándar
Ítem	Parámetros de prueba	Observados	Polvo blanco o casi blanco
		pases	
1	Ensayo	99.05%	98.0 – 100-5 %
2	Solubilidad	Pasa	Pasa la prueba
3	Compuestos solubles en	0.45 %	Max. 0.5 %
3	agua		
4	Arsénico	0.0005 %	Max. 0.0005%
5	Antimonio	0.002 %	Max 0.01 %
6	Bario	Pasa	Pasa la prueba
7	Metales pesados(bp)	0.002 %	Max. 0.002 %
8	Hierro	0.001 %	Max. 0.02 %

Fuente Nile Chemicals

Imagen 10. La figura muestra el dióxido de titanio que se usó como aditivo



Horno de Rayo Infrarrojo

Un horno de rayo infrarrojo es un dispositivo usando en procesos de calentamiento, secado o curado industrial que emplea la radiación infrarroja para transferir calor al adoquín de concreto.

Imagen 11. Proceso de construcción del horno de rayo infrarrojo





Fuente: elaboración propia

Tabla 15. Especificaciones técnicas del horno radiación infrarroja

Ítem	Descripción	Valor
1	Dimensión	Largo 60 cm x ancho 60 cm x alto 60 cm
2	Horno Infrarrojo dual lampara / gas	
3	Control automático	Pwm
4	Área de secado	40cm x 40 cm
5	Tiempo de precalentamiento	5 min
6	Control de temperatura	Automático
7	Voltaje de trabajo	220 voltios
8	Amperaje	500 Amp
9	Potencia	11 KW
10	# de lámparas 02	250 watts/cu
11	Peso	20 kg
12	Temperatura Max	200 °C
13	Sensor de temperatura	pwm
14	Fuente de calor	Infrarrojo E 27 7R125
_15	Fuente de calor a gas	

Imagen 12. Horno de rayo infrarrojo



Fuente elaboración propia

Partes que componen el horno de rayo infrarrojo

- Fuente de energía infrarroja: El corazón del horno de rayo infrarrojo es la fuente de energía infrarroja, que se compone de lámparas o paneles infrarrojas. Estas fuentes emiten radiación infrarroja de alta intensidad y energía, que se dirige hacia el objeto o material a calentar.
- 2. **Ventilador:** el ventilador sirve para disipar y distribuir unifórmenme el calor en el interior del horno.
- 3. Cámara de calentamiento: es el interior del horno de rayo infrarrojo donde se colocarán los adoquines de concreto para su secado y acelerara su fraguado. La radiación infrarroja incide sobre estos objetos y los calienta directamente, en lugar de calentar el aire de la cámara. Esto hace que el proceso sea más rápido y eficiente.
- Tablero de control: es el complemento del dispositivo que se usa para monitorear y controlar la temperatura, el encendido de las partes que componen el horno de rayo infrarrojo.

4.2. Determinación del análisis Granulométrico de agregados

Norma:

- ASTM C-33
- ASTM C-33 estándar

Equipos y herramientas

• 01 balanza. Precisión del 0.1%.

Serie de tamices. Para agregado grueso: 1 1/2", 1", 3/4", 1/4", # 4
 Y para agregado fino: # 4, # 8, # 16, # 30, # 50, # 100, # 200.

Procedimiento:

Se seleccionó una muestra representativa por cuarteo posteriormente se dejó al aire libre durante 5 días para su secado.

En el transcurso de los 5 días se paleo la arena con el fin garantizar un secado más temprano. Secada la muestra pesamos las muestras en 500 gramos de agregado fino y grueso.

Luego tamizamos la muestra para ello empleamos los tamices respectivos según al tipo de agregado, que pueden ser fino: # 4, # 8, # 16, # 30, # 50, # 100, # 200. o grueso: 11/2", 1", 3/4", 1/4", # 4.

Posteriormente cuantificamos el peso retenido al pesar la cantidad de muestra atrapada en cada tamiz usando una balanza.

Imagen 13. Tamizado del agregado grueso.



Fuente elaboración propia

Imagen 14. Se aprecia el agregado retenido en el tamiz 11/2".



Fuente elaboración propia

Imagen 15. La muestra retenida es cuantificada en la balanza.



Fuente elaboración propia

4.3. Elaboración de las muestras

Para la elaboración de las muestras consideramos el diseño de mezclas las cuales nos indican la dosificación de cemento, agregado grueso, agregado fino y agua, para una resistencia de 380 Kg/cm2.

RESULTADOS DEL LABORATORIO DEL ANÁLISIS MECÁNICO Y PROPIEDADES FÍSICAS DE LOS AGREGADOS

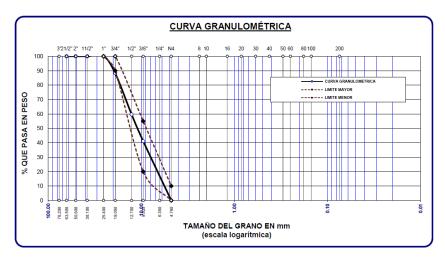
	ARENA										
Malla	Peso Retenido	% Retenido	% Ret. Acumulado	% Pasa	Peso Específico y Absorción Método del Picnómetro						
3/8"	0	0.00	0.00	100.00	A -Peso de muestra secada al horno 487.27						
N° 4	0.00	0.00	0.00	100.00	B -Peso de muestra saturada seca (SSS) 500.00 Wc -Peso del picnómetro con agua 1310.42						
N° 8	90.44	18.09	18.09	81.91	W -Peso del Pic. + muestra + agua 1614.87						
N° 16	112.22	22.44	40.53	59.47	PESO ESPECÍFICO						
N° 30	115.69	23.14	63.67	36.33	Wc+B = 1810 Wc+B-W = 196						
N° 50	111.13	22.23	85.90	14.10	Pe = B = 2.56 gr/cm3						
N° 100	55.39	11.08	96.97	3.03	Wc+B-W						
N° 200	11.44	2.29	99.26	0.74	ABSORCIÓN						
FONDO	3.69	0.74	100.00	0.00	B = 500.00 B-A = 12.73						
SUMA	500.00	100.00			Abs = (B-A) X 100 = 2.61 %						
Observacio	nes sobre el	Análisis Gra	nulométrico		A						
Mf = MÓDU	LO DE FINE	ZA	3.05		1						

GRAVA

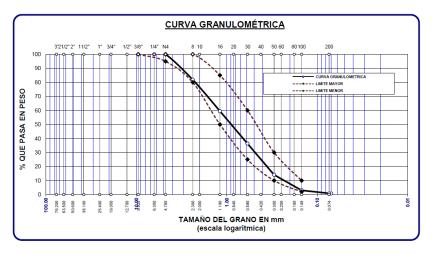
Malla	Peso Retenido	% Retenido	% Ret. Acumulado	% Pasa	Peso Específico y Absorción Método del Picnómetro				
2"	0	0.00	0.00	100.00	A -Peso de muestra secada al horno 784.40				
1 1/2"	0	0.00	0.00	100.00	B -Peso de muestra saturada seca (SSS) 800.00 Wc -Peso del picnómetro con agua 1310.42				
1"	0	0.00	0.00	100.00	W -Peso del Pic. + muestra + agua 1793.61				
3/4"	411	11.74	11.74	88.26	PESO ESPECÍFICO				
1/2"	1000	28.57	40.31	59.69	Wc+B = 2110 Wc+B-W = 317				
3/8"	651	18.60	58.91	41.09	Pe = B = 2.53 gr/cm3				
1/4"					Wc+B-W				
N° 4	1438	41.09	100.00	0.00	ABSORCIÓN				
FONDO	0.00	0.00	100.00	0.00	B = 800.00 B-A = 15.60				
SUMA	3500.00	100.00			Abs = (B-A) X 100 = 1.99 %				
Observacio	nes sobre el	Análisis Gra	nulométrico		A				

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO

TAMICES	ABERTURA	PESO	%RETENIDO	%RETENIDO	% QUE	ESPECIF.	DESCRIPCIÓN DE LA MUESTRA
ASTM	mm	RETENIDO	PARCIAL	ACUMULADO	PASA		DESCRIPCION DE LA MOESTRA
3"	76.200						
2 1/2"	63.500	0.00	0.00	0.00	100.00		Peso Inicial = 3500 gr.
2"	50.600	0.00	0.00	0.00	100.00		
1 1/2"	38.100	0.00	0.00	0.00	100.00		Tamaño máx. nominal = 3/4 "
1"	25.400	0.00	0.00	0.00	100.00	100 %	
3/4"	19.050	411.00	11.74	11.74	88.26	90 - 100 %	
1/2"	12.700	1000.00	28.57	40.31	59.69		OBSERVACIONES:
3/8"	9.525	651.00	18.60	58.91	41.09	20 - 55 %	
1/4"	6.350						
No4	4.760	1438.00	41.09	100.00	0.00	0 - 10 %	
BAS	BASE 0.00		0.00	100.0	0.0		
	TOTAL 3500.00 100.00				_		
% PERD	DIDA	0.00					



TAMICES	ABERTURA	PESO	%	%RET.	% QUE	ESPECIF.	DESCRIPCIÓN DE LA MUESTRA
ASTM	mm	RETENIDO	RETENIDO	ACUMULADO	PASA		DESCRIPCION DE LA MOESTRA
3/8"	9.525	0.00	0.00	0.00	100.00	100%	
1/4"	6.350	0.00	0.00	0.00	100.00		Peso Inicial = 500 gr.
No4	4.760	0.00	0.00	0.00	100.00	95 - 100 %	
No8	2.380	90.44	18.09	18.09	81.91	80 - 100 %	Módulo de Fineza = 3.05
No10	2.000						
No16	1.190	112.22	22.44	40.53	59.47	50 - 85 %	
No20	0.840					1	
No30	0.590	115.69	23.14	63.67	36.33	25 - 60 %	
No40	0.420						OBSERVACIONES:
No 50	0.300	111.13	22.23	85.90	14.10	10 - 30 %	
No60	0.250					1	
No80	0.180					1	
No100	0.149	55.39	11.08	96.97	3.03	2-10%	
No200	0.074	11.44	2.29	99.26	0.74		
BAS	SE	3.69	0.74	100	0.00		
TOT	AL	500.00	100.00				
% PÉRI	DIDA	0.74		-			



RESULTADOS DEL DISEÑO DE MEZCLA F'c=380 Kg/cm2

Tabla 16. Resultados del laboratorio de los agregados

CARACTERISTICAS FÍSICAS	AGREGADO GRUESO (GRAVA)	AGREGADO FINO (ARENA)
P.e de Sólidos		
P.e SSS	3.	3.
P.e Bulk		
P.U. Varillado	1627	1775
P.U. Suelto	1523	1651
ero de Absorción	2.	3.
<td>2.</td> <td>7.</td>	2.	7.
Módulo de Fineza	-	3.

Fuente: reporte del resultado del laboratorio

Cálculo del diseño

- 1. El rango de asentamiento especificado oscila entre 3 pulgadas y 4 pulgadas (76.2 mm a 101.6 mm).
- 2. Empleamos el agregado local al alcance, cuyo diámetro nominal mínimo es de ¾ de pulgada.
- 3. Dado que no se empleará un aditivo que integra aire, sin embargo, la estructura quedará visible a condiciones climáticas adversas, el volumen estimado de agua necesaria para obtener el nivel de asentamiento mencionado será de 205 litros por metro cúbico (L/m3).

- 4. Como a la exposición del concreto a la erosión severa, se estima un contenido de aire retenido del 2%
- 5. El concreto no sufrirá ataques de sulfatos, se establece una relación agua/cemento (a/c) de 0.38.
- 6. Basado en la información recopilada en los puntos 3 y 4, la cantidad necesaria de cemento será:

$$(205 \text{ Lt/m3}) / (0.380) = 539 \text{ Kg/m3}$$

7. Siguiendo el índice de finura del agregado fino, que es de 3.05, y teniendo en cuenta un peso específico unitario compactado para el agregado grueso de 1627 Kg/m3, junto con un tamaño máximo nominal de 3/4" (19.05 mm), se sugiere agregar 0.595 m3 de agregado grueso por cada metro cúbico de concreto. En consecuencia, el peso seco del agregado grueso será:

$$(0.5948) * (1627) = 968 \text{ Kg/m}3$$

8. Después de determinar las proporciones de agua, cemento y agregado grueso para un metro cúbico de concreto, los elementos restantes requeridos serán la arena y el contenido de aire retenido. La proporción de arena necesaria se puede calcular mediante el volumen absoluto, como se detalla a continuación.

Dado que las proporciones de agua, cemento y agregado grueso están previamente establecidas y se tiene en cuenta el contenido aproximado de aire retenido, es posible determinar el proporción de arena mediante el siguiente cálculo:

```
Volumen absoluto de agua = (205) / (1000) = 0.205

Volumen absoluto de cemento = (539) / (2.88*1000) = 0.187

Volumen absoluto de agregado grueso = (968) / (2.53*1000) = 0.383

Volumen de aire atrapado = (2.0) / (100) = 0.020

Volumen sub total = (2.0) / (100) = 0.383

Volumen sub total = (2.0) / (100) = 0.383

Volumen absoluto de arena
```

Por tanto, el peso requerido de arena seca será de: = (1.000 - 0.796) = 0.204 m3.

$$(0.204) *(2.56) *1000 = 522 \text{ Kg/m}3$$

9. Según los análisis de laboratorio, se han identificado porcentajes de humedad que requieren ajustar los pesos de los agregados:

10. EL líquido absorbido no constituye a la porción del agua de mezcla y debe ser excluida y corregida mediante la incorporación de agua. Así, la porción de agua efectiva es:

$$205 - 968*(1.58 - 1.99) / 100 - 522*(7.11 - 2.61) / 100 = 185$$

Tabla 17. Se muestra los resultados del laboratorio para la dosificación del concreto.

Agregado	Dosificación en peso seco	Proporción en volumen	Dosificación en peso húmedo	Proporción en volumen
	(kg/m3)	peso seco	(kg/m3)	peso húmedo
Cemento	539	1.00	539	1.00
Agua	205	0.38	185	0.34
Agreg. Grueso	968	1.79	983	1.82
Agreg. Fino	522	0.97	560	1.04
Aire	2.0 %		2.0 %	

^{12.69} Bolsas /m3 de cemento

Fuente: reporte del resultado del laboratorio

Para la elaboración de muestras se hizo la segregación de agregado bruto (hormigón) en agregado grueso teniendo como tamaño máximo de 3/8" y agregado fino, las cuales fueron pesadas en una balanza digital tal como se puede apreciar en las fotografías.

RESULTADOS DEL DISEÑO DE MEZCLA F'c=380 Kg/cm2 PARA 7% DE TiO2

Tabla 18.Se muestra los resultados del laboratorio para la dosificación del concreto con aditivo del 7%.

Agregado	Dosificación en	Proporción	Dosificación en	Proporción
	peso seco	en volumen	peso húmedo	en volumen
	(kg/m3)	peso seco	(kg/m3)	peso húmedo

Comente	539		1.00	539	1.00
Cemento					
Aditivo (TiO2)	38		0.07	38	0.07
Agua	219		0.41	207	0.38
Agreg. Grueso	968		1.79	983	1.82
Agreg. Fino	361		0.67	386	0.72
Aire	2.0	%		2.0 %	

12.69 Bolsas /m3 de cemento

Fuente: reporte del resultado del laboratorio

RESULTADOS DEL DISEÑO DE MEZCLA F'c=380 Kg/cm2 PARA 10% DE TiO2

Tabla 19.Se muestra los resultados del laboratorio para la dosificación del concreto con aditivo del 10%.

Agregado	Dosificación en peso seco	• <u>-</u>	Dosificación en peso húmedo	Proporción en volumen
	(kg/m3)	peso seco	(kg/m3)	peso húmedo
Cemento	539	1.00	539	1.00
Aditivo (TiO2)	54	0.10	54	0.10
Agua	226	0.42	216	0.40
Agreg. Grueso	968	1.79	983	1.82
Agreg. Fino	291	0.54	312	0.58
Aire	2.0 %	6	2.0 %	

12.69 Bolsas /m3 de cemento

Fuente: reporte del resultado del laboratorio

RESULTADOS DEL DISEÑO DE MEZCLA F'C=380 Kg/cm2 PARA 13% DE TiO2

Tabla 20.Se muestra los resultados del laboratorio para la dosificación del concreto con aditivo del 13%.

Agregado	Dosificación en peso seco	Proporción en volumen	Dosificación en peso húmedo	Proporción en volumen
	(Kg/m3)	Peso seco	(Kg/m3)	Peso húmedo
Cemento	539	1.00	539	1.00
Aditivo (TiO2)	70	0.13	70	0.13
Agua	232	0.43	226	0.42
Agreg. Grueso	968	1.79	983	1.82
Agreg. Fino	222	0.41	238	0.44
Aire	2.0 %		2.0	%

12.69 Bolsas /m3 de cemento

Fuente: reporte del resultado del laboratorio

Imagen 16. Pesado del agregado grueso en la balanza electrónica.



Fuente: elaboración propia

Imagen 17. Pesado del agregado fino en la balanza electrónica.



Fuente: elaboración propia

Imagen 18. Evidencia el pesado del cemento Wari tipo I.



Imagen 19. Se muestra el pesado del agua cuya densidad es 1g/cm³



Fuente: elaboración propia

Imagen 20. Preparación de la mezcla de concreto 380kg/cm² para los adoquines.





Fuente: elaboración propia

Imagen 21. Preparación del molde de madera para adoquines de concreto



Imagen 22. Vertido del concreto fresco en el molde.





Fuente: elaboración propia

Imagen 23. Curado de la muestra patron.



Fuente: elaboración propia

Imagen 24. Curado de la muestra con aditivo (TiO2) dentro del horno de rayo infrarrojo a 25°C.





Imagen 25. Se observa las 3 muestras patron con un curado de 7 dias, las cuales fueron sometidas al prueba de laboratorio.



Fuente: elaboración propia

Imagen 26. Se observa la prueba de resistencia a la compresión de los especímenes sin aditivo a los 7 días.





Fuente: elaboración propia

4.4. Resultados de la Resistencia a la Compresión

La tabla muestra resultados de la recolección de datos de compresión a los 7,14 y 28 días: se ha observado que la resistencia a llegado hasta 401.03 kg/cm2 con un aditivo del 7% TiO2, mientras que la resistencia para un aditivo del 10% ha

alcanzado un valor de 380.79 kg/cm2 y por último la resistencia que se obtuvo para un aditivo del 13% TiO2 es de 363.79 kg/cm2 decayendo considerablemente con respecto a la resistencia alcanzada por la muestra patrón que es de 381.08 kg/cm2 esto debido al exceso de aditivo y posterior sometimiento a los rayos infrarrojos.

Tabla 21. *Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para la resistencia a la compresion.*

	Resistencia a la compresión (kg/cm2)					
Muestra	Rayo infrarrojo (°C)	Aditivo dióxido de titanio (%)	7 días	f'c (kg/cm2) 14 días	28 días	Observación
1	0	0	279.50	345.10	381.15	
2	0	0	282.27	340.06	379.48	
3	0	0	286.78	348.79	382.61	
4	25	7	366.21	379.75	396.59	
5	25	7	362.45	377.34	399.16	
6	25	7	370.71	381.48	407.35	
7	25	10	314.19	375.25	378.54	
8	25	10	307.64	373.12	382.04	
9	25	10	310.83	369.31	381.78	
10	25	13	268.32	312.16	358.45	
11	25	13	276.05	319.35	364.23	
12	25	13	273.17	315.42	368.70	

Fuente: resultados de laboratorio

Se aprocesado los datos recolectados para su posterior analisis, el cual sea elaborado una tabla de resumen

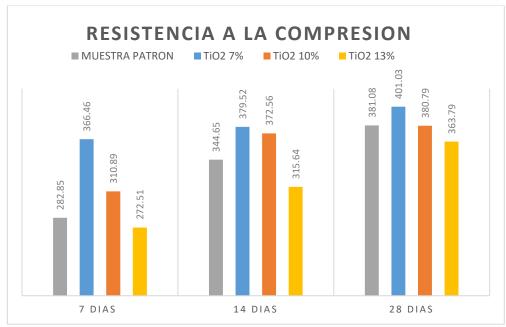
Tabla 22. Resumen de datos recolectados resistencia a la compresion

	Resistencia a la compresión (Kg/cm2)					
	Rayo	Aditivo		f'c (kg/cm2))	
Muestra	infrarrojo	dióxido de	7 días	14 días	28 días	
	(°c)	titanio (%)				
1	0	0	282.85	344.65	381.08	
2	25	7	366.46	379.52	401.03	
3	25	10	310.89	372.56	380.79	

4	25	13	272.51	315.64	363.79

Fuente: elaboracion propia

Imagen 27. La grafica muestra la tendencia del aditivo a la resistencia ala compresion en funcion del tiempo



Fuente elaboracion propia

4.5. Resultados de módulo de elasticidad del concreto

La tabla exhibe la recolección de información provenientes de los hallazgos logrados en el laboratorio respecto al módulo de elasticidad. Se nota una reducción significativa en el módulo de elasticidad a razón que la muestra incrementa la proporción de aditivo (TiO2), en comparación con la muestra estándar.

Tabla 23. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para el modulo de elasticidad del concreto.

Ensayo módulo de elasticidad					
Muestra	rayo infrarrojo (°c)	Aditivo dióxido de titanio (%)	Módulo de elasticidad (MPa)	Observaciones	
1	0	0	32,912.81	edad 28 días	
2	25	7	38,790.10	edad 28 días	
3	25	10	30,802.66	edad 28 días	

4 25 13 29,3	326.19 edad 28 días
--------------	---------------------

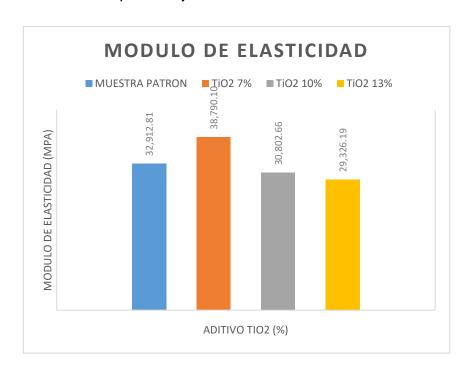
Fuente: resultados de laboratorio

Tabla 24. Resumen de datos recolectados del modulo de elasticidad

	Módulo de elasticidad				
Muestra	Rayo infrarrojo (°C)	Aditivo dióxido de titanio (%)	Módulo de elasticidad (MPa)		
1	0	0	32,912.81		
2	0	7	38,790.10		
3	25	10	30,802.66		
4	25	13	29,326.19		

Fuente: elaboracion propia

Imagen 28. La figura muestra la tendencia del aditivo (TiO2) al modulo de elasticidad en funcion al porcentaje de aditivo.



4.6. Resultados densidad del concreto

La tabla muestra la reunión de información de los resultados obtenidos en laboratorio de la densidad, observándose que la densidad ha disminuido en razón al incremento en el porcentaje de aditivo (TiO2).

Tabla 25. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para la densidad del concreto.

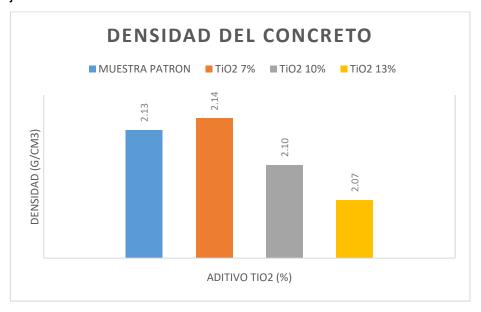
	Ensayo de densidad del concreto					
Muestra	Rayo infrarrojo (°C)	Aditivo dióxido de titanio (%)	Densidad (g/cm3)	Observaciones		
1	0	0	2.12	densidad seca		
2	0	0	2.13	densidad seca		
3	0	0	2.13	densidad seca		
4	25	7	2.13	densidad seca		
5	25	7	2.14	densidad seca		
6	25	7	2.14	densidad seca		
7	25	10	2.10	densidad seca		
8	25	10	2.10	densidad seca		
9	25	10	2.10	densidad seca		
10	25	13	2.06	densidad seca		
11	25	13	2.07	densidad seca		
12	25	13	2.07	densidad seca		

Fuente: resultados de laboratorio

Tabla 26. Resumen de datos recolectados de densidad

	Ensayo de densidad del concreto				
Muestra	Rayo infrarrojo (°C)	Aditivo dióxido de titanio (%)	Densidad (g/cm3)		
1	0	0	2.13		
2	25	7	2.14		
3	25	10	2.10		
4	25	13	2.07		

Imagen 29. La grafica muestra la tendencia del aditivo a la densidad en funcion al porcentaje de aditivo.



Fuente elaboracion propia

4.7. Resultados de la porosidad del concreto

La tabla presenta la agrupación de información de los resultados de laboratorio sobre la porosidad. Se aprecia un aumento significativo en la porosidad conforme se incrementa el porcentaje de aditivo (TiO2).

Tabla 27. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para la porosidad del concreto.

Ensayo de porosidad del concreto				
Muestra	Rayo infrarrojo (°C)	Aditivo dióxido de titanio (%)	Porosidad (%)	Observaciones
1	0	0	5.24	
2	0	0	4.99	
3	0	0	4.99	
4	25	7	3.19	
5	25	7	2.95	
6	25	7	2.69	
7	25	10	5.24	
8	25	10	4.97	
9	25	10	5.10	

10	25	13	5.73	
11	25	13	5.81	
12	25	13	5.75	

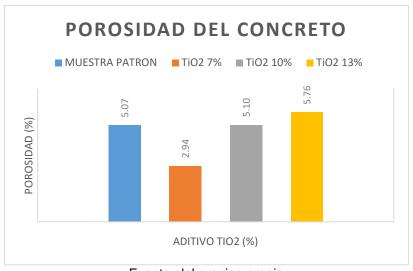
Fuente: resultados de laboratorio

Tabla 28. Resumen de datos recolectados de porosidad

	Ensayo de porosidad del concreto				
Rayo Aditivo dióxido de Muestra infrarrojo titanio (%) Porosidad (°C)					
1	0	0	5.07		
2	25	7	2.94		
3	25	10	5.10		
4	25	13	5.76		

Fuente: elaboracion propia

Imagen 30. La grafica muestra la tendencia del aditivo a la porosidad en funcion al porcentaje de aditivo.



Fuente elaboracion propia

4.8. Resultados de absorción de agua en concreto

La tabla exhibe la recopilación de datos de los resultados de laboratorio sobre la absorción de agua. Se evidencia un aumento notable en la absorción de agua conforme se incrementa el porcentaje de aditivo (TiO2).

Tabla 29. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para la absorcion de agua en concreto.

Ensayo de absorción de agua en concreto				
Muestra	Rayo infrarrojo (°C)	Aditivo dióxido de titanio (%)	Absorción de agua (%)	Observación
1	0	0	4.58	
2	0	0	4.45	
3	0	0	4.44	
4	25	7	3.99	
5	25	7	4.12	
6	25	7	4.00	
7	25	10	4.61	
8	25	10	4.37	
9	25	10	4.49	
10	25	13	5.40	
11	25	13	5.24	
12	25	13	5.31	

Fuente: resultados de laboratorio

Tabla 30. Resumen de datos recolectados de absorcion de agua en concreto.

Ensayo de absorción de agua en concreto				
Muestra	Rayo infrarrojo (C°)	Aditivo dióxido de titanio (%)	Absorción de agua (%)	
1	0	0	4.49	
2	25	7	4.04	
3	25	10	4.49	
4	25	13	5.32	

Imagen 31. La grafica muestra la tendencia del aditivo a la porosidad en funcion al porcentaje de aditivo.



Fuente elaboracion propia

4.9. Resultados de determinación de pH en concreto

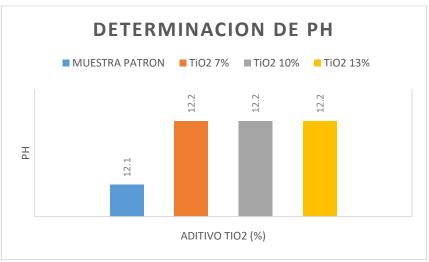
La tabla muestra la recolección de datos de los resultados obtenidos en laboratorio del pH, observándose que el pH ha aumentado con la adición de aditivo manteniéndose constante a cualquier porcentaje de aditivo (TiO2).

Tabla 31. Muestra los datos recolectados del reporte de laboratorio para la determinacion del pH en concreto.

Determinación de pH				
Muestra	Rayo infrarrojo (°C)	Aditivo dióxido de titanio (%)	рН	observaciones
1	0	0.00	12.1	
2	25	7.00	12.2	
3	25	10.00	12.2	
4	25	13.00	12.2	

Fuente: resultados de laboratorio

Imagen 32. La grafica muestra la tendencia del aditivo al pH en funcion al porcentaje de aditivo.



Fuente elaboracion propia

4.10. Resultados de resistencia a ataque a sulfatos

La tabla presenta la agrupación de información de los resultados obtenidos en laboratorio sobre la resistencia al ataque de sulfatos. Se nota que las muestras no experimentaron desgaste con el incremento del porcentaje de aditivo (TiO2), y la muestra patrón tampoco mostró signos de desgaste.

Tabla 32. Muestra los rdatos recolectados del reporte de laboratorio para la resistencia a ataque de sulfatos en concreto.

Ensayo de resistencia al ataque de sulfatos					
Muestra	Rayo infrarrojo (°C)	Aditivo dióxido de titanio (%)	G.D. (%)	observaciones	
1	0	0	0.00%	7 días en MgSO₄	
2	0	0	0.00%	7 días en MgSO ₄	
3	25	7	0.00%	7 días en MgSO₄	
4	25	7	0.00%	7 días en MgSO ₄	
5	25	10	0.00%	7 días en MgSO ₄	
6	25	10	0.00%	7 días en MgSO ₄	
7	25	13	0.00%	7 días en MgSO ₄	
8	25	13	0.00%	7 días en MgSO₄	

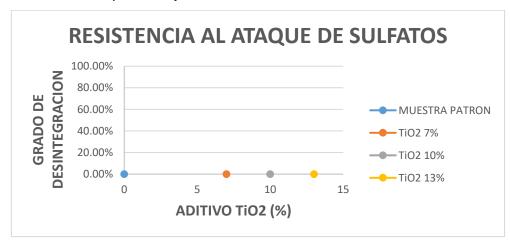
Fuente: resultados de laboratorio

Tabla 33.Resumen de datos recolectados de rsistencia a los atques de sulfato en concreto.

	Ensayo de resistencia al ataque de sulfatos					
Muestra	Rayo infrarrojo (°C)	Aditivo dióxido de titanio (%)	G.D. (%)			
1	0	0	0.00%			
2	25	7	0.00%			
3	25	10	0.00%			
4	25	13	0.00%			

Fuente: elaboracion propia

Imagen 33. La grafica muestra la tendencia de la resistencia a los ataques de sulfato en funcion al porcentaje de aditivo.



Fuente elaboracion propia

4.11. Prueba de hipótesis

Hipótesis general: El uso del dióxido de titanio y la radiación infrarroja influyen directa y proporcionalmente en las características físicas, mecánicas y químicas del pavimento semirrígido.

La hipótesis se rechaza, debido a que la evidencia de las mediciones de los indicadores en sus características físicas, mecánicas y químicas, no influyen directa y proporcionalmente en las dichas propiedades, no obstante, se ha encontrado una proporción optima de aditivo en el cual si influye positivamente en mencionadas propiedades.

Hipótesis específica: La incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja mejora las propiedades físicas del concreto para pavimento semirrígido.

La hipótesis se rechaza, debido a que la evidencia de las mediciones de los indicadores en sus propiedades físicas, tal como la densidad, donde esta ha disminuido conforme más porcentaje de aditivo tenía la muestra, teniendo como óptimo 2.14 g/cm3 para el 7% de aditivo, por lo tanto, hay una pequeña mejora en la propiedad. En referencia a la porosidad ha aumentado gradualmente en función al aditivo, desmejorando la propiedad a más porcentaje de aditivo que tenga la muestra, teniendo como un valor óptimo de 2.94% para el 7% de aditivo, que en consecuencia mejora la propiedad. También se ha evidenciado que la absorción de agua en el concreto ha aumentado entre más porcentaje de aditivo tenga la muestra, empeorando la propiedad física, no obstante, se tiene un valor óptimo de 4.04% de absorción de agua para el aditivo del 7%, en tanto mejora la propiedad.

Prueba de normalidad

Evaluación de la normalidad de la densidad con porcentaje de aditivo TiO2 a los 28 días:

Tabla 34. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la densidad.

Aditivo dióxido de titanio (%)	Densidad (g/cm3)
0	2.13
7	2.14
10	2.10
13	2.07

Tabla 35. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk

Pruebas de normalidad							
	Kolmogórov-Smirnov			Shapiro-Wilk			
	Estadístico	gl	Sig.	Estadístico	gl	Sig.	
ADITIVO	0.214	4		0.957	4	0.759	
DENSIDAD	0.236	4		0.94	4	0.653	
	a. Cor	rección d	e significad	ción de Lilliefors			

Fuente: estadística SPSS

La evaluación de normalidad señaló que la distribución de los datos sigue una distribución normal. En consecuencia, se optó por utilizar estadísticas *paramétricas*, ya que el valor de la significancia (Sig.) es de 0.759, el cual es mayor que 0.05. En consecuencia, se empleó la *correlación de Pearson*.

H0: ρ=0 (no existe correlación) H1: ρ≠0 (si existe correlación)

Tabla 36.correlacion de Pearson

Correlaciones						
		ADITIVO	DENSIDAD			
ADITIVO	Correlación de Pearson	1	-0.776			
	Sig. (bilateral)		0.224			
	N	4	4			
	Correlación de Pearson	-0.776	1			
DENSIDAD	Sig. (bilateral)	0.224				
	N	4	4			

Fuente: estadística SPSS

De la tabla de la correlación de Pearson del porcentaje de aditivo y la porosidad se tiene que ρ = -0.776 y con p = 0.224 (significancia), por lo tanto, como p = 0.224 >= 0.05 entonces no existe relación significativa entre las variables.

Prueba de normalidad de la porosidad con porcentaje de aditivo TiO2 a los 28 días:

Tabla 37. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la porosidad.

Aditivo dióxido de titanio (%)	Porosidad (%)		
0	5.07		
7	2.94		
10	5.10		
13	5.76		

Tabla 38. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk

	Pruebas de normalidad						
	Kolmogóro	ov-Smiri	nov	Shap	iro-Wilk		
	Estadístico	gl	Sig.	Estadístico	gl	Sig.	
ADITIVO	0.214	4		0.957	4	0.759	
POROSIDAD	0.335	4		0.883	4	0.351	
	a. Corrección de significación de Lilliefors						

Fuente: estadística SPSS

La prueba de normalidad reveló que la información presenta una distribución normal. En consecuencia, se optó por utilizar métodos estadísticos *paramétricos*, ya que el valor de la significancia (Sig.) es de 0.759, el cual supera el umbral de 0.05. Por lo tanto, se procedió a utilizar la *correlación de Pearson*

H0: ρ=0 (no existe correlación) H1: ρ≠0 (si existe correlación)

Tabla 39.correlacion de Pearson

Correlaciones					
		ADITIVO	POROCIDAD		
A DITIVO	Correlación de Pearson	1	0.295		
ADITIVO	Sig. (bilateral)		0.705		
	N	4	4		
DODOGIDAD	Correlación de Pearson	0.295	1		
POROSIDAD	Sig. (bilateral)	0.705			
	N	4	4		

Fuente: estadística SPSS

De la tabla de la correlación de Pearson del porcentaje de aditivo y la porosidad se tiene que ρ = 0.295 y con p = 0.705 (significancia), por lo tanto, como p = 0.705 >= 0.05 entonces no existe relación significativa entre las variables.

Prueba de normalidad de la absorción de agua con proporción de aditivo TiO2 a los 28 días:

Tabla 40. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la absorcion de agua.

Aditivo dióxido de titanio (%)	Absorción de agua (%)
0	4.49
7	4.04
10	4.49
13	5.32

Fuente: elaboracion propia

Tabla 41. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk

Pruebas de normalidad						
	Kolmogór	ov-Smirno	OV	Sha	piro-Wil	k
	Estadístico	gl	Sig.	Estadístico	gl	Sig.
ADITIVO	0.214	4		0.957	4	0.759
ABSORCION	0.321	4		0.905	4	0.455
	a. Correcc	ión de sig	nificación	de Lilliefors		

Fuente: estadística SPSS

La prueba de normalidad ha indicado que los datos exhiben una distribución normal. En consecuencia, se ha optado por utilizar métodos estadísticos *paramétricos*, ya que el valor de la significancia (Sig.) es de 0.759, superando el umbral de 0.05. Por ende, se ha empleado la *correlación de Pearson*.

H0: ρ=0 (no existe correlación) H1: ρ≠0 (si existe correlación)

Tabla 42.correlacion de Pearson

Correlaciones					
		ADITIVO	ABSORCION		
	Correlación de Pearson	1	0.537		
ADITIVO	Sig. (bilateral)		0.463		
	N	4	4		
	Correlación de Pearson	0.537	1		
ABSORCION	Sig. (bilateral)	0.463			
	N	4	4		

Fuente: estadística SPSS

De la tabla de la correlación de Pearson del porcentaje de aditivo y la absorción se tiene que ρ = 0.537 y con p = 0.463 (significancia), por lo tanto, como p = 0.463 >= 0.05 entonces no se encuentra una correlación significativa entre las variables.

Hipótesis especifica: La incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja mejora las propiedades mecánicas del concreto para pavimento semirrígido.

La hipótesis se rechaza, esto debido a que la evidencia de las mediciones de los indicadores en sus propiedades mecánicas, tal como la resistencia a la compresión, donde esta ha disminuido conforme más porcentaje de aditivo tenía la muestra, teniendo como óptimo 401.03 kg/cm2 para el 7% de aditivo, por lo tanto, hay una pequeña mejora en la propiedad. También se ha evidenciado que el módulo de elasticidad en el concreto ha disminuido entre más porcentaje de aditivo tenga la muestra, empeorando la propiedad mecánica, no obstante, se tiene un valor óptimo de 38,790.10 MPa de módulo de elasticidad para el aditivo del 7%, en tanto mejora la propiedad.

Prueba de normalidad:

Prueba de normalidad de resistencia a la compresión con porcentaje de aditivo TiO2 a los 7 días:

Tabla 43. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la resistencia a la compresion a los 7 dias.

Aditivo dióxido de titanio (%)	f'c (kg/cm2) 7 días
0	282.85
7	366.46
10	310.89
13	272.51

Fuente: elaboracion propia

Tabla 44. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk

Pruebas de normalidad						
	Kolmogoro	v-Smirr	10V ^a	Shapii	o-Wilk	
	Estadístico	gl	Sig.	Estadístico	gl	Sig.
ADITIVO	0.214	4		0.957	4	0.759
RESISTENCIA_7D	0.226	4		0.901	4	0.438
a. Corrección de sigr	nificación de Lilli	iefors				

Fuente: estadística SPSS

La prueba de normalidad ha señalado que la información se adapta a una distribución normal. En consecuencia, se ha decidido utilizar métodos estadísticos *paramétricos*, dado que el valor de la significancia (Sig.) es de 0.759, lo cual es superior a 0.05. Por lo tanto, se ha empleado la *correlación de Pearson*.

H0: ρ=0 (no existe correlación)

H1: ρ≠0 (si existe correlación)

Tabla 45.correlacion de Pearson

Correlaciones						
		ADITIVO	RESISTENCIA_7D			
ADITIVO	Correlación de Pearson	1	-0.041			
ADITIVO	Sig. (bilateral)		0.959			
	N	4	4			
DECICTENCIA ZD	Correlación de Pearson	-0.041	1			
RESISTENCIA_7D	Sig. (bilateral)	0.959				
	N	4	4			

Fuente: estadística SPSS

De la tabla de la correlación de Pearson del porcentaje de aditivo y resistencia a la compresión a los 7 días se tiene que ρ = -0.041 y con p = 0.959 (significancia), por lo tanto, como p = 0.959 >= 0.05 entonces no existe relación significativa entre las variables.

Prueba de normalidad de resistencia a la compresión con porcentaje de aditivo TiO2 a los 14 días:

Tabla 46. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la resistencia a la compresion a los 14 dias.

Aditivo dióxido de titanio (%)	f'c (kg/cm2) 14 días
0	344.65
7	379.52
10	372.56
13	315.64

Fuente: elaboracion propia

Tabla 47. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk

Pruebas de normalidad						
	Kolmogor	ov-Smi	rnov ^a	Shap	oiro-Wil	lk
	Estadístico	gl	Sig.	Estadístico	gl	Sig.
ADITIVO	0.214	4		0.957	4	0.759
RESISTENCIA_14D	0.248	4		0.924	4	0.558
a. Corrección de significación de Lilliefors						

Fuente: estadistica SPSS

La evaluación de normalidad ha revelado que los datos exhiben una distribución normal. En consecuencia, se ha optado por utilizar métodos estadísticos *paramétricos*, ya que el valor de la significancia (Sig.) es de 0.759, superando el umbral de 0.05. Por lo tanto, se ha empleado la *correlación de Pearson*.

H0: ρ=0 (no existe correlación)

H1: ρ≠0 (si existe correlación)

Tabla 48.correlacion de Pearson

Correlaciones						
		ADITIVO	RESISTENCIA_14D			
	Correlación de Pearson	1	-0.22			
ADITIVO	Sig. (bilateral)		0.78			
	N	4	4			
RESISTENCIA_14D	Correlación de Pearson	-0.22	1			

Sig. (bilateral)	0.78	
N	4	4

Fuente: estadística SPSS

De la tabla de la correlación de Pearson del porcentaje de aditivo y resistencia a la compresión a los 14 días se tiene que ρ = -0.220 y con p = 0.780 (significancia), por lo tanto, como p = 0.780 >= 0.05 entonces no existe relación significativa entre las variables.

Prueba de normalidad de resistencia a la compresión con porcentaje de aditivo TiO2 a los 28 días:

Tabla 49. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y la resistencia a la compresion a los 28 dias.

Aditivo dióxido de titanio (%)	f'c (Kg/cm2) 28 días
0	381.08
7	401.03
10	380.79
13	363.79

Fuente: elaboracion propia

Tabla 50. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk

	Prueba	s de i	normali	dad							
	Kolmogóro	ov-Sm	irnov	Shapiro-Wilk							
	Estadístico	gl	Sig.	Estadístico	gl	Sig.					
ADITIVO	0.214 4 .			0.957	4	0.759					
RESISTENCIA_28D	0.266	4		0.945	4	0.686					
a.	Corrección de	e sign	ificación	de Lilliefors							

Fuente: estadística SPSS

La evaluación de normalidad indica que los datos se distribuyen de manera normal. En consecuencia, se ha optado por utilizar métodos estadísticos *paramétricos*, dado que el valor de la significancia (Sig.) es de 0.759, lo cual supera el umbral de 0.05. Por ende, se ha utilizado la *correlación de Pearson*

H0: ρ=0 (no existe correlación)

H1: ρ≠0 (si existe correlación)

Tabla 51.correlacion de Pearson

	Correlaci	ones	
		ADITIVO	RESISTENCIA_28D
ADITIVO	Correlación de Pearson	1	-0.416
ADITIVO	Sig. (bilateral)		0.584
	N	4	4
RESISTENCIA 28D	Correlación de Pearson	-0.416	1
RESISTENCIA_20D	Sig. (bilateral)	0.584	
	N	4	4

Fuente: estadística SPSS

De la tabla de la correlación de Pearson del porcentaje de aditivo y resistencia a la compresión a los 28 días se tiene que ρ = -0.416 y con p = 0.584 (significancia), por lo tanto, como p = 0.584 >= 0.05 entonces no existe relación significativa entre las variables.

Prueba de normalidad del módulo de elasticidad con porcentaje de aditivo TiO2 a los 28 días:

Tabla 52. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y el modulo de elasticidad a los 28 dias.

Aditivo dióxido de titanio (%)	Módulo de elasticidad (MPa)
0	32,912.81
7	38,790.10
10	30,802.66
13	29,326.19

Fuente: Elaboracion propia

Tabla 53. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk

	Pi	ruebas	de norm	alidad		
	Kolmogo	rov-Smi	rnov ^a	Shap	oiro-Wilk	(
	Estadístic	gl	Sig.	Estadístico	gl	Sig.
	0					
ADITIVO	0.214	4		0.957	4	0.759
MOD_ELAST	0.254	4	-	0.906	4	0.463
a. Corrección de	e significación	de Lillie	efors			

Fuente: estadística SPSS

El análisis de normalidad ha confirmado que los datos exhiben una distribución normal. En consecuencia, se ha optado por utilizar métodos estadísticos paramétricos, dado que el valor de la significancia (Sig.) es de 0.759, lo cual supera el umbral de 0.05. Por ende, se ha utilizado la *correlación de Pearson*.

H0: ρ=0 (no existe correlación)

H1: ρ≠0 (si existe correlación)

Tabla 54.correlacion de Pearson

	Carralasi		
	Correlacio	ones	
		ADITIVO	MOD_ELAST
	Correlación de	1	-0.402
A DITIVO	Pearson		
ADITIVO	Sig. (bilateral)		0.598
	N	4	4
	Correlación de	-0.402	1
MOD ELAGT	Pearson		
MOD_ELAST	Sig. (bilateral)	0.598	
	N	4	4

Fuente: estadística SPSS

De la tabla de la correlación de Pearson del porcentaje de aditivo y el módulo de elasticidad a los 28 días se tiene que ρ = -0.402 y con p = 0.598 (significancia), por lo tanto, como p = 0.598 >= 0.05 entonces no existe relación significativa entre las variables.

Hipótesis especifica: La incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja mejora las propiedades químicas del concreto para pavimento semirrígido

La hipótesis se rechaza, esto debido a que la evidencia de las mediciones de los indicadores en sus propiedades químicas, tal como el pH del concreto, donde este tiene un pequeño incremento contante independiente al porcentaje de aditivo tenía la muestra, teniendo como valor de pH de 12.2, por lo tanto, hay una pequeña mejora en la propiedad. También se ha evidenciado que la resistencia al ataque de sulfatos en el concreto no ha sufrido ningún cambio manteniéndose inalterable con un valor de 0 % de grado de desintegración.

Prueba de normalidad

Prueba de normalidad de pH con porcentaje de aditivo TiO2 a los 28 días:

Tabla 55. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y el pH.

Aditivo dióxido de titanio (%)	рН	
0.00	12.1	
7.00	12.2	
10.00	12.2	
13.00	12.2	

Fuente: elaboracion propia

Tabla 56. Prueba de normaildad de Shapiro-Wilk

		Prueb	as de nori	malidad		
	Kolmog	orov-Smi	rnov ^a	Sh	apiro-Wil	k
	Estadístico	gl	Sig.	Estadístico	gl	Sig.
ADITIVO	0.214	4		0.957	4	0.759
рН	0.441	4		0.630	4	0.001
	a. Co	rrección (de significa	ción de Lilliefors		

Fuente: estadística SPSS

La evaluación de normalidad ha indicado que los datos muestran una distribución normal. En consecuencia, se ha optado por utilizar métodos estadísticos **no** *paramétricos*, ya que el valor de la significancia (Sig.) es de 0.001, superando el umbral de 0.05. En consecuencia, se ha aplicado la *correlación de Spearman*.

H0: ρ=0 (no existe correlación) H1: ρ≠0 (si existe correlación)

Tabla 57.correlacion de Spearman

		Correlaciones		
			ADITIVO	рН
		Coeficiente de	1	0.775
	ADITIVO	correlación		
		Sig. (bilateral)		0.225
Rho de		N	4	4
Spearman		Coeficiente de	0.775	1
	рН	correlación		
		Sig. (bilateral)	0.225	
		N	4	4

Fuente: estadística SPSS

De la tabla de la correlación de Spearman del porcentaje de aditivo y el pH se tiene que $\rho = 0.775$ y con p = 0.225 (significancia), por lo tanto, como p = 0.225 >= 0.05 entonces no existe relación significativa entre las variables.

Evaluación de normalidad de la resistencia a taque a sulfatos con porcentaje de aditivo TiO2 a los 28 días:

Tabla 58. Data de correlación entre porcentaje de aditivo y el grado de desintegracion.

Aditivo dióxido de titanio (%)	Grado de desintegración (%)
0	0.00
7	0.00
10	0.00
13	0.00

Fuente: elaboracion propia

En la tabla se observa que los valores del indicador de resistencia al ataque de sulfatos en específico al grado de desintegración del concreto se muestran que esta no ha sufrido alteración o desgaste, por lo tanto, no se ha encontrado una correlación relevante entre las variables.

hipótesis especifica: Se determina la proporción adecuada de dióxido de titanio para el diseño de pavimento semirrígido.

La hipótesis se acepta, esto debido a que la evidencia de las mediciones de los indicadores en sus características físicas, mecánicas y químicas se encontrado que el valor óptimo se alcanza al 7% de aditivo (TiO2), donde se aprecia una mejora en las propiedades.

V. DISCUSIÓN

En relación al objetivo general, basándonos en los resultados de los objetivos específicos, la influencia es parcialmente positiva, puesto que se evidencia que un porcentaje de aditivo del 7% (TiO2), mejora sus propiedades físicas, mecánicas y químicas, no obstante, en las de 10% y 13% (TiO2) son desfavorables.

Con respecto a los objetivos específicos, las muestras contenían 0%, 7%, 10% y 13% de aditivo (TiO2) las cueles fueron introducidas al horno de rayo infrarrojo cuya potencia fue de 11KW y estaba a una temperatura controlada de 25 °C. En relación a la influencia en las propiedades físicas, la agregación de dióxido de titanio (TiO2) y sometidos a radiación infrarroja a los adoquines de concreto para pavimentos semirrígidos se ha observado la disminución de la densidad de los adoquines que están con aditivo (TiO2) al 7%, 10% y 13% alcanzando valores de 2.14 g/cm3, 2.10 g/cm3 y 2.07 g/cm3 respetivamente, mientras que la densidad de la muestra patrón ha obtenido un valor de 2.13 g/cm3, se observa que la densidad ha disminuido entre más adición de aditivo tenga la muestra. También se observa que la porosidad de los adoquines con aditivo (TiO2) al 7%, 10% y 13% han alcanzado valores de 2.94 %, 5.10% y 5.76% con respecto a la muestra patrón que alcanzó un valor de 5.07%, aumentando su valor con más adición de aditivo a las muestras. Además, se ha observado que la absorción de agua en concreto ha aumentado obteniéndose valores de 4.49%, 4.04%, 4.49% y 5.32% para 0%, 7%, 10%, 13% de aditivo respectivamente.

Con respecto a la influencia en las características mecánicas, la resistencia inicial a los 7 días los adoquines que están con aditivo (TiO2) al 7%, alcanzando un valor de 366.46 Kg/cm2 en cuanto a la muestra patrón que solo alcanzo un valor de 282.85 Kg/cm2, evidenciando que ha tenido una aceleración considerable en el fraguado del concreto, esto debido al horno de rayo infrarrojo, muestras con el aditivo TiO2 al 10% y 13% ha sufrido un descenso de la resistencia con valores alcanzados de 310.89 Kg/cm2 y 272.51Kg/cm2 respectivamente. El valor máximo alcanzado a los 28 días de las muestras con aditivo del TiO2 al 7%, 10% y 13% ha alcanzado un valor de 401.03 Kg/cm2, 380.79 Kg/cm2 y 363.79 Kg/cm2 en cada

caso, este implica que a más tiempo que las muestras con aditivo TiO2 permanezcan en el horno de rayo infrarrojo, la resistencia de las muestras decae considerablemente.

En relación a la influencia en las propiedades químicas, se ha observado un aumento no sustancial del pH alcanzado un valor de 12.20 para muestras con aditivo (TiO2) del 7%, 10% y 13% con respecto a la muestra patrón que alcanzó un valor de 12.10, mientras que en la resistencia a ataque a sulfatos no se ha observado ninguna variación, teniendo como 0% le grado de desintegración para todos los porcentajes de aditivos

(José Reyes 2021), hace uso del aditivo (TiO2) para la fabricación de adoquines de concreto en razones de 0, 3, 5 y 7% dando como consecuencia que la resistencia a la compresión alcanza valores de 141, 179, 171, y 206 kg/cm2 respectivamente esto con una edad de concreto de 7 días, 198, 241, 252 y 289 Kg/cm2 respectivamente esto con una edad de concreto de 14 días y 284, 310, 334 y 390kg/cm2 respectivamente esto con una edad de concreto de 28 días con un diseño de 210 Kg/cm2 aumentando considerablemente directa y proporcionalmente al porcentaje de aditivo, mientras que en nuestra investigación los valores de la resistencia a la compresión han disminuido entre más porcentaje de aditivo (TiO2), cabe mencionar que esta se ha sometido a radiación infrarroja para acelerar el curado del concreto donde se evidenciado favorablemente que a los 7 días de edad de concreto se ha tenido un valor de 96.43 % con 7% de aditivo, siendo el valor más alto con respecto al diseño de la muestra patrón.

(Chavarry Vallejos et al. 2021), hace uso del aditivo (TiO2) para la elaboración del mortero de concreto en proporciones de 0, 5, 7.5 y 10% dando como resultado a la resistencia a la compresión valores de 128.30, 119.20, 102.57, y 88.40 kg/cm2 respectivamente esto con una edad de concreto de 7 días y 152.70, 141.77, 135.70 y 122.93 kg/cm2 respectivamente esto con una edad de concreto de 28 días con un diseño de 150 Kg/cm2 disminuyendo la resistencia en proporción al aditivo, coincidiendo parcialmente con nuestros hallazgos obtenidos en nuestra investigación, puesto que se evidencia que entre más porcentaje de aditivo se tenga

en la muestra, baja la resistencia del concreto. Con respecto a la absorción de agua ha obtenido valores de 140.03, 124.17, 117.94 y 114.64 g/100cm2 con respecto a los porcentajes de aditivo en proporciones de 0, 5, 7.5 y 10%, disminuyendo en función al aditivo, en tanto en nuestra investigación ha aumentado el porcentaje de absorción de agua, por lo tanto, difiere parcialmente, puesto que para un 7% de aditivo tiende a bajar en contraste con el 0% de 4.49% a 4.04%, coincidiendo con el antecedente.

(Medina Salazar 2019), usa el dióxido de titanio como aditivo para la producción de mortero autolimpiante de concreto con proporciones 3%, 4% y 5% en la cual llega a la conclusión del aumento gradual de la resistencia a la compresión al decrementar el agua efectiva (A.E.) a la edad de 28 días teniendo como valor óptimo a 3% TiO2- 85% A.E. alcanzando un valor de 116.19 kg/cm2 en relación al mortero patrón que alcanzó un valor de 109.17 kg/cm2, coincidiendo parcialmente con nuestros resultados las cuales fueron en proporciones de aditivo (TiO2) en 7%, 10% y 13% en el cual los valores obtenidos a la resistencia a la compresión a la madurez de 28 días han disminuido inversamente proporcional al porcentaje de aditivo, no obstante, al 7% de aditivo se ha tenido un ligero aumento cuyo valor máximo es de 401.03 kg/cm2 en contraste con la muestra patrón que solo alcanzó un valor de 381.08 kg/cm2, cabe mencionar que nuestras muestras fueron sometidas a radiación infrarroja.

(Najar Oblitas 2021), emplea el aditivo (TiO2) para la producción de adoquines de concreto para infraestructura vial con proporciones 3%, 7% y 12% en la cual llega a la conclusión del incremento de la resistencia a la compresión a la madurez de 28 días alcanzando valores de 444.34 kg/cm2, 429.40 kg/cm2 y 416.22 kg/cm2 en cada caso en relación al adoquín sin aditivo (TiO2) cuyo valor alcanzado es de 425.95 kg/cm2, no obstante, con respecto al valor máximo alcanzado de 444.34 con 3% de aditivo disminuye gradualmente hasta 416.22 kg/cm2 con 12% de aditivo, coincidiendo parcialmente con nuestros resultados las cuales fueron en proporciones de aditivo (TiO2) en 7%, 10% y 13% en el cual los valores obtenidos a la resistencia a la compresión a la madurez de 28 días han disminuido inversamente proporcional al porcentaje de aditivo, no obstante, al 7% de aditivo se

ha tenido un ligero aumento cuyo valor máximo es de 401.03 kg/cm2 con respecto a la resistencia alcanzada con 0% de aditivo un valor de 381.08kg/cm2, cabe mencionar que nuestras muestras fueron sometidas a radiación infrarroja.

La metodología usada tiene su fortaleza en su aplicabilidad entorno al mundo real, su aplicabilidad externa, en el costo económico y más factible y porqué permite abordar preguntas causales y realizar inferencias sobre la relación entre variables, las debilidades que presenta son con respecto a la validación interna debido a la falta de aleatorización y por su limitada capacidad de establecer causalidad con la misma confianza que en un diseño experimental.

La importancia de la investigación reside en su aporte en el campo de la ingeniería civil, el empleo de nuevos compuestos químicos tales como el dióxido de titanio y la influencia de este aditivo en las características físicas, mecánicas y químicas del concreto, esto con el propósito de buscar la dosificación adecuada de este compuesto, donde en el estudio actual se ha encontrado la proporción adecuada de aditivo, por otro lado el empleo de nuevas tecnologías como el horno de radiación infrarroja para el desarrollo y fabricación de adoquines de concreto, esto con la finalidad de observar la influencia de la interacción de la radiación infrarroja sobre las muestras con aditivo, también se buscó acelerar el proceso de curado del concreto y así tener al alcance en el menor tiempo posible, no obstante, también aporta al conocimiento académico con los resultados obtenidos y sienta base para futuras investigaciones en este campo de la ingeniería civil.

Las limitaciones que se tuvieron fueron con respecto a la capacidad del horno de rayo infrarrojo puesto que esta solo alberga 24 adoquines y solo 6 briquetas, el cual es un impedimento para alcanzar los objetivos a corto plazo, esto restringe a la fluidez en la acción de hacer los ensayos de laboratorio para la obtención de los resultados y posterior análisis, no obstante se incorporó al proyecto de investigación un horno de rayo infrarrojo el cual nos permitió hacer el curado de manera eficiente y controlada, tomando como referencia la tesis de (Espinoza Freire 2013) para la construcción del prototipo del horno de rayo infrarrojo.

VI. CONCLUSIONES

CG. Se establece que la inclusión de dióxido de titanio y bajo el sometimiento a radiación infrarroja, influyó parcialmente positiva a los adoquines en sus propiedades físicas, mecánicas y químicas, esto basándonos en los resultados del reporte del laboratorio y posterior análisis de los resultados, donde se evidenció que a diferentes concentraciones de porcentaje de dióxido de titanio, solo con una concentración de 7% (TiO2), muestra mejoras en las propiedades físicas, mecánicas y químicas, más en las concentraciones de 10% y 13% decaen sus propiedades, en consecuencia se induce que a más concentración de dióxido de titanio puede resultar contraproducente su uso, puesto que disminuiría en sus propiedades físicas, mecánicas y químicas del concreto

CE1. Se determina que la influencia a los adoquines de concreto con la incorporación del aditivo de dióxido de titanio y sometido a radiación infrarroja es positiva a una concertación del 7% (TiO2) en sus propiedades físicas, tales como la densidad teniendo como resultado relevante de 2.14 g/cm2 evidenciando un ligero aumento con respecto a la muestra patrón que es de 2.13 g/cm2, más su influencia es negativa en concentraciones de 10% y 13% de dióxido de titanio. También se tiene la propiedad física de porosidad teniendo un valor de 2.94% a la concentración de 7% (TiO2) esto en contraste con la muestra patrón que es de 5.07% a sufrido disminución en sus vacíos, al 10% y 13% su influencia es negativa. Por último, se tiene la propiedad física de la absorción de agua donde el valor alcanzado por la concentración de 7% (TiO2) es 4.04% siendo el valor optimo con respecto a las otras concentraciones de dióxido de titanio.

CE2. Se concluye que la presencia del aditivo de dióxido de titanio en adoquines de concreto, sometidos a radiación infrarroja, impacta de manera positiva en sus propiedades mecánicas cuando se incorpora en una concentración del 7% (TiO2). Esto se refleja especialmente en la resistencia a la compresión, que alcanzó un valor significativo de 401.03 kg/cm2, evidenciando un leve aumento en comparación con la muestra estándar de 381.08 kg/cm2. No obstante, se observa una influencia negativa en las concentraciones de 10% y 13% de dióxido de titanio, resultando en una disminución considerable de la resistencia. Adicionalmente, se evaluó la propiedad mecánica del módulo de elasticidad, que mostró un valor de

38,790.10 MPa a una concentración del 7% (TiO2). En contraste, la muestra patrón registró 32,912.81 MPa, evidenciando un leve incremento en la elasticidad con la incorporación del aditivo al 7%. Sin embargo, a concentraciones del 10% y 13%, se observa una influencia negativa en esta propiedad

CE3. Se determina que la influencia a los adoquines de concreto con la incorporación del aditivo de dióxido de titanio y sometido a radiación infrarroja es positiva a una concertación del 7%, 10% y 13% (TiO2) en sus propiedades químicas, tales como el pH teniendo como resultado un valor de 12.2 evidenciando un ligero incremento con respecto a la muestra patrón que alcanzó un valor de 12.10, alcalinizándose ligeramente. No obstante, en la propiedad química de la resistencia a ataque a sulfatos no se tiene un impacto positivo ni negativo, ya que se mantuvo constante e inalterable el grado de desintegración frente a la sumersión de las muestras en una solución de sulfato de magnesio según los hallazgos de laboratorio.

CE4. Se establece que la adición del aditivo de dióxido de titanio a los adoquines de concreto, sometidos a radiación infrarroja, resulta beneficiosa en concentraciones del 7% (TiO2) para sus propiedades físicas, mecánicas y químicas, siendo la proporción idónea, frente a las demás concentraciones de 10% y 13% que inciden negativamente sobre los resultados.

VII. RECOMENDACIONES

Se recomienda para las futuras investigaciones usar el aditivo de dióxido de titanio en bajas concentraciones inferiores al 7%, para así obtener resultados mejores resultados que mejoren las propiedades físicas, mecánicas y químicas del concreto.

Se recomienda hacer el ensayo de velocidad de absorción para saber el tiempo de saturación de las muestras a sumersión en agua, esto con el propósito de introducir posteriormente al horno de rayo infrarrojo en el tiempo adecuado para tener un mejor control del curado del concreto, también calcular el tiempo de permanencia dentro del horno de rayo infrarrojo, esto con el propósito de no generar perdidas en sus propiedades físicas, mecánicas y químicas esto debido al calor.

También se recomienda experimentar con diferentes rangos de temperatura del horno de rayo infrarrojo y así encontrar una temperatura adecuada, el cual ayude a mejorar las propiedades físicas, mecánica y químicas del concreto acelerando el proceso de curado y así alcanzar rápidamente en el menor tiempo posible los valores máximos de sus propiedades.

REFERENCIAS

- ABAD, C., PIÑERO, S., PROVERBIO, T., PROVERBIO REINALDO MARÍN, F., PIÑERO MÉDICO CIRUJANO, S., PROVERBIO TÉCNICO QUÍMICO, T., MARÍN PHSC EN FISIOLOGÍA BIOFÍSICA, R. y INVESTIGADOR, V., 2005. SULFATO DE MAGNESIO: ¿UNA PANACEA?, ISSN 0378-1844.
- AMALIA, N., ASRI, A., ROKHMAT, M. y ABDULLAH, M., 2021. Reduction in Rebound of Concrete Piles Driven into Clays by Coating Pile Surface with Titanium Dioxide Nanoparticles. . S.l.:
- ARIAS, F., 2006. El Proyecto de Investigación Introducción a la metodología científica. . S.I.:
- ARISPE ALBUQUERQUE, claudia; Y.J., 2020. LA INVESTIGACIÓN CIENTIFICA. . S.I.:
- ASTM C 469, 1995. ASTM C 469-94 Método Estándar de Ensayo para MÓDULO DE ELASTICIDAD ESTÁTICO Y RELACIÓN DE POISSON DEL CONCRETO EN COMPRESIÓN. . S.I.:
- ASTM C-88, 2018. ASTM C-88 Standard Test Method for Soundness of Aggregates by Use of Sodium Sulfate or Magnesium Sulfate. *ASTM*, DOI 10.1520/C0088.
- ASTM C-642, 2021. ASTM C-642 Standard Test Method for Density, Absorption, and Voids in Hardened Concrete. *ASTM*, DOI 10.1520/C0642.
- BAHAMONDES, R. y VARGAS-TEJEDA, S., 2013. Análisis de métodos de diseño de pavimentos de adoquines de hormigón. . S.l.:
- BORJA SUÁREZ, M., 2016. Metodología de la Investigación Científica para ingenieros. . chiclayo:
- CHAVARRY VALLEJOS, C.M., CHAVARRÍA REYES, L.J., LAOS LAURA, X.A., VALENCIA GUTIÉRREZ, A.A., PEREYRA SALARDI, E. y MARTÍNEZ ZUASNÁBAR, K.R., 2021. Efecto del dióxido de titanio en las propiedades mecánicas y autolimpiantes del mortero. *Universidad Ciencia y Tecnología*, vol. 25, no. 109, ISSN 1316-4821. DOI 10.47460/uct.v25i109.452.
- CORDERO, G., CÁRDENAS, J. y ROJAS, J., 2018. Diseño de mezclas de concreto aplicando el método ACI.,
- DIAMANTOPOULOS, G., KATSIOTIS, M., FARDIS, M., KARATASIOS, I., ALHASSAN, S., KARAGIANNI, M., PAPAVASSILIOU, G. y HASSAN, J., 2020. The Role of Titanium Dioxide on the Hydration of Portland Cement: A Combined NMR and Ultrasonic Study. *Molecules*, vol. 25, no. 22, ISSN 14203049. DOI 10.3390/MOLECULES25225364.
- DÍAZ HERNÁNDEZ, D.Z. y SARMIENTO ALIPIO JHONATHAN ALBERTO, 2020. CONCRETO A BASE DE CENIZAS VOLANTES ACTIVADAS ALCALINAMENTE, MODIFICADO CON NANOPARTÍCULAS DE ÓXIDO DE SILICIO Y DIÓXIDO DE TITANIO. . Bogotá DC:
- ESPINOZA FREIRE, J.C., 2013. ESTUDIO DEL PROCESO DE SECADO CON LÁMPARAS INFRARROJAS Y SU INFLUENCIA SOBRE LA DETERMINACIÓN DEL GRADO DE HUMEDAD EN CUBETAS DE CARTÓN DE HUEVOS PRODUCIDAS EN LA FÁBRICA AVÍCOLA UBICADA EN SAMANGA. . Ambato-Ecuador:
- FERREIRA, F.G.S., DIAS, L. V., SOARES, S.M. y CASTRO, A.L., 2022. Influence of thermal curing on the physical and mechanical properties of ultra-high-performance cementitious composites

- with glass powder. *Revista Alconpat*, vol. 12, no. 2, ISSN 20076835. DOI 10.21041/ra.v12i2.546.
- HERNÁNDEZ SAMPIERI, R., FERNÁNDEZ COLLADO, C., MARÍA DEL PILAR BAPTISTA LUCIO, D. y MÉNDEZ VALENCIA CHRISTIAN PAULINA MENDOZA TORRES, S., 2014. Metodología de la investigación. . Mexico:
- JANCZAREK, M., KLAPISZEWSKI, Ł., JĘDRZEJCZAK, P., KLAPISZEWSKA, I., ŚLOSARCZYK, A. y JESIONOWSKI, T., 2022. *Progress of functionalized TiO2-based nanomaterials in the construction industry: A comprehensive review*. 15 febrero 2022. S.I.: Elsevier B.V.
- JOSE REYES, 2021. Efecto de la adición de dióxido de titanio en adoquines de concreto f'c=210 kg/cm2 en Lurigancho, Chosica-2021. . lima:
- MARTÍNEZ, R., 2019. EFECTO DEL DIÓXIDO DE TITANIO (TIO2) EN EL COMPORTAMIENTO DEL MORTERO DE CEMENTO PÓRTLAND TIPO I PARA FACHADAS-LIMA METROPOLITANA (2018). . S.I.:
- MEDINA SALAZAR, E.C., 2019. OPTIMIZACIÓN DE LAS PROPIEDADES FÍSICO MECÁNICAS DEL MORTERO AUTOLIMPIABLE C:A:A CON DIÓXIDO DE TITANIO. . Cajamarca:
- MENENDEZ ACURIO, J.R., 2012. INGENIERIA DE PAVIMENTOS. ICG, vol. 3,
- MONDRAGÓN CORTEZ, P., 2016. principios y aplicaciones de la espectroscopia de infrarrojo. . S.l.:
- NAJAR OBLITAS, S.N., 2021. EVALUACIÓN DE LAS PROPIEDADES FOTOCATALÍTICAS DE ADOQUINES PARA OBRAS DE INFRAESTRUCTURA VIAL ADICIONADO CON TIO 2 (DIÓXIDO DE TITANIO) EN LA CIUDAD DE AREQUIPA 2021. . Arequipa:
- NTP 339.034, 2015. NTP-339.034 método de ensayo normalizado para la determinación de la resistencia a la compresión del concreto en muestras cilíndricas compresión. *NTP*,
- NTP 399.611, 2010. NTP 399.611 UNIDADES DE ALBAÑILERIA. NTP,
- PACHECO, D., RICO, J., DÍAZ, J.H. y ESPITIA, M.J., 2013. ESTUDIO DET DE PROPIEDADES ESTRUCTURALES Y ELECTRÓNICAS DEL ÓXIDO DE TITANIO EN SUS FASES: RUTILO, ANATASA Y BROOKITA. *Revista Colombiana de Materiales N*. colombia:
- RIVVA LÓPEZ, E., 2000. Materiales de Concreto. ACI,
- SEGURA MONTOYA, D. y CAMELO MANZANARES, D., 2019. EVALUACIÓN DE LAS PROPIEDADES FOTOCATALÍTICAS DE PREFABRICADOS PARA OBRAS DE INFRAESTRUCTURA VÍAL EN CONCRETO ADICIONADO CON DIÓXIDO DE TITANIO (TIO2). . S.I.:
- SVINTSOV, A.P., ABUMAHADI, M., ABDELSALAM, M. y OBEID, A., 2023. STRENGTHENING OF CONCRETE HARDENING USING INFRARED RADIATION. [en línea]. S.l.: Disponible en: www.naukaip.ru.
- WANG, L., ZHANG, H. y GAO, Y., 2018. Effect of TiO2 nanoparticles on physical and mechanical properties of cement at low temperatures. *Advances in Materials Science and Engineering*, vol. 2018, ISSN 16878442. DOI 10.1155/2018/8934689.

ANEXOS

Anexo 1 Matriz de consistencia

MATRIZ DE CONSISTENCIA

"Influencia del dióxido de titanio y la radiación infrarroja en el comportamiento físico, mecánico, y químico del pavimento semirrígido, puno - 2023"

		MATRIZ DE CONSISTEN	CIA				
PROBLEMA	OBJETIVOS	HIPOTESIS	VARIA	BLES	DIMENSIONES	INDICADORES	ESCALA
problema General	Objetivo General	Hipótesis genral				Densidad (kg/m³)	RAZON
¿De qué manera influye el empleo de dióxido de titanio y la radiación infrarroja en mejorar las	Determinar la influencia del empleo de dióxido de titanio y la luz infrarroja en	El uso del dióxido de titanio y la radiación infrarroja influyen directa y proporcionalmente en las propiedades físicas,			FÍSICAS	Porosidad (%)	RAZON
propiedades físicas, mecánicas y químicas del pavimento semirrígido?	mejorar las propiedades físicas, mecánicas y químicas del pavimento semirrígido.	mecánicas y químicas del pavimento semirrígido.				Absorción de agua (%)	RAZON
Problema espécifico	Objetivo Espécifico	Hipotesis espécifico		VDP1:		Resistencia a la compresión (MPa)	RAZON
¿Cómo la incorporación de dióxido titanio y la radiación infrarroja influyen en las propiedades	Determinar como la incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja	La incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja mejora las propiedades	DEPENDIENTE	PAVIMENTO SEMIRRIGIDO	MECÁNICAS	Módulo de elasticidad (MPa)	RAZON
físicas del concreto para pavimento semirrígido?	influye en las propiedades físicas del concreto para pavimento semirrígido	físicas del concreto para pavimento semirrígido				рН	RAZON
¿Cómo la incorporación de dióxido titanio y la radiación infrarroja influyen en las propiedades mecanicas del concreto para pavimento semirrígido?	Determinar como la incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja influye en las propiedades mecánicas del concreto para pavimento semirrígido	La incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja mejora las propiedades mecánicas del concreto para pavimento semirrígido			QUÍMICAS	Resistencia al ataque a sulfatos	RAZON
¿Cómo la incorporación de dióxido titanio y la	Determinar como la incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja	La incorporación de dióxido de titanio y la radiación infrarroja mejora las propiedades		VI1: DIOXIDO	PORCENTAJE DE	7%	RAZON
radiación infrarroja influyen en las propiedades	influye en las propiedades químicas del	químicas del concreto para pavimento		DE TITANIO	DOSIFICACIÓN	10%	RAZON
químicas del concreto para pavimento semirrígido?	concreto para pavimento semirrígido	semirrígido				Densidad (kg/m²) Porosidad (%) Absorción de agua (%) Resistencia a la compresión (MPa) Módulo de elasticidad (MPa) PH FITAJE DE CACIÓN DE ONDA DISIDAD DATURA DE Porosidad (kg/m²) FITAJE DE 10% ATURA DE POROSIGNA PROPERTO PARA PARA PARA PARA PARA PARA PARA PAR	RAZON
	Determinar la proporción adecuada de	Se determina la proporción adecuada de	INDEPENDIENTE	VI 2:	LONGITUD DE ONDA	nm	RAZON
¿Cuál es la proporción adecuada de dióxido de	dióxido de titanio para el diseño de	dióxido de titanio para el diseño de pavimento		V1 2: RADIACION	INTENSIDAD	W/m²	RAZON
titanio para el diseño de pavimento semirrígido?	pavimento semirrígido.	semirrígido.		INFRARROJA	TEMPERATURA DE EMISION	°C	RAZON

Anexo 2 Panel fotográfico



En la fotografía se puede apreciar la extracción de la muestra de agregado de la cantera isla ubicada a las afueras de la ciudad de Juliaca.

En la fotografía se puede apreciar la selección de agregado usando el método del cuarteo para así tener una muestra representativa para el diseño de mezclas.





En la fotografía se puede observar el acopio de la muestra representativa el cual se puso en una bolsa de plástico doble esto con la finalidad de no alterar la humedad de la muestra.



En la fotografía se puede apreciar el tamizado de la muestra para el análisis granulométrico del agregado el cual nos servirá para el diseño de mezclas

En la fotografía se puede ver el pesado en una balanza electrónica de la muestra retenida en los tamices esto con la finalidad de clasificar el tamaño.





En la fotografía se puede apreciar la introducción horno de la tara con la muestra para su respectivo secado esto con la finalidad de obtener el porcentaje de humedad del agregado.



En la fotografía se puede observar el pesado del molde cilíndrico en una balanza electrónica cuya precisión es de 1g

En la figura se observa la aplicación de 25 golpes en cada capa en volúmenes de 1/3 con la ayuda de la varilla punta bala.





En la fotografía se aprecia el enrasado con la varilla para garantizar que el material este en todo el recipiente ocupando exactamente el volumen del recipiente.



En la fotografía se puede observar el pesado del agregado grueso para elaborar la mezcla de concreto según diseño.

En la fotografía se puede observar el pesado del agregado fino para elaborar la mezcla de concreto según diseño.





En la fotografía se puede observar el pesado del del cemento wari tipo I para elaborar la mezcla de concreto según diseño.



En la fotografía se puede la colocación de los agregados grueso y fino en el trompo mezclador, para obtener la mezcla según diseño para la elaboración de las muestras.

En la fotografía se puede observar el vertido de agua en el trompo mezclador en volumen según diseño de mezclas esto con la finalidad de obtener una mezcla de concreto para elaborar los adoquines.





En la fotografía se puede observar el mezclado de todos los materiales que componen una mezcla en dosificaciones según diseño de mezclas.



En la fotografía se puede ver apreciar el vertido de la mezcla en un recipiente para luego ser colocado en los moldes de adoquines.

En la fotografía se puede observar el molde que se empleara para la elaboración de adoquines de concreto para posteriormente ser sometidos a pruebas de control.





En la fotografía se puede ver el vaciado de la mezcla en el molde de adoquines cuya capacidad es de 6 adoquines.



En la fotografía se puede observar a los adoquines de concreto colocadas en el horno de rayo infrarrojo.

En la fotografía se observa a las muestras de adoquines de concreto sometidas a radiación infrarroja para su curado controlado y no padecer las altas heladas





En la fotografía se puede apreciar las muestras de adoquines las cuales serán sometidas a pruebas de resistencia a la compresión



En la fotografía se puede observar al personal del laboratorio realizando las medidas de las dimensiones del adoquín para posteriormente ser sometidas a compresión sobre la superficie del adoquín.

En la fotografía se puede observar al personal del laboratorio colocando la muestra en la prensa para su compresión y así tener la resistencia del adoquín.





En la fotografía se puede observar al adoquín de concreto siendo sometida compresión para determinar su resistencia a la compresión.



En la fotografía se puede observar las muestras sometidas a radiación infrarroja, estas muestras serán para pruebas de resistencia a ataque a sulfato de magnesio.

En la fotografía se puede observar a los tesistas llevando las muestras al laboratorio para su posterior ensayo a la resistencia a ataque a sulfatos.





En la fotografía se puede observar a los tesistas llevando las muestras al laboratorio para su posterior ensayo a ensayo para determinar la densidad, porosidad y absorción de agua.

Anexo 3 Validez de la ficha de recolección de datos

1. Da	atos generales:	I	-	_	_	_	_	_	_	FU	HIV	ATO) DE	VAL	IDA	CIO	N PO	OR J	UIC	10 0	DE EX	XPE	RTO	S																
	100 TO 10	INFLUENC SEMIRRÍGI	IA D	EL PL	DIÓ	XID - 2	023	DE TI	TAN	IO Y	LA	RAD	HAC	IÓN	INF	RAR	ROJ	A EI	N EI	.co	MPO	ORT	AM	EN	тоя	isi	00,	ME	CÁN	ico,	, Y (QUÍ	Mic	O D	ELI	PAVI	MEN	то		
Nom	bre:	SER6			_		_												_		_	_	_	-	_	_	_	_	_		_		_							
Ехре	riencia profecional:	CONSU												evi	-	_		-	-	_	_	_	_	_			_	_												
2. cri	terios de validación	0,00		-	Ł	*	- 0	ADL	ZD.	V	+ 17	les	-	-	_	_	_	_	_	_	_				_															
TEM	CRITERIO	s	FI	СН	IA N	l° 01		FIC	НА	N° 0	2	FIC	HA!	N° 03	3 T	FIC	НА	N° C	14	FI	гна	N°	05	T .	ICH	0.61	* 00	_	* and			_								
	3.0000.0000			5	1 2	3	4	5	1 2	13	4	5	1 2		0000	200		_	3 4	-	-	-		11.		FIC					CHA									
1	¿Es claro y compren	sible?				X	T		T		X		T	П	χ		y	1		1	1	_	13	+	4			13	1 2	3	4	5	1	2 3	3 4	4 5	1	_	4	1
2	¿Tiene campos rele	vantes?	X X		+	+	t	x	7	+	1	N	-	+	+	1	-	-		\rightarrow	X	+	+	Н	X	4	4	1	1	X)								
3	¿Los campos no sor redundantes?		X		†		-		V	+	H	Λ Λ	+	+	-	^	v	+	+	X	V	-	H		X	+	-		χ		+	+	X		1	-	X			
4	¿Los campos son co	nsistente?	X X				+	H	^	+	+	L	H	7	+	+	-	1			٨	1	1		Ц		X		1		X			X						
5	¿tiene campos daro		+	+	1	X	+	+	H	^	+	+	Н	V	+	+	Χ		+	+	+	X	Н		4	-	X	L	L		X	1	1		X				X	
	especificos r	TOTAL	-	_	_	21	+	_		22	+	_		1	+			X	1			X				1	X			1	X				X				X	
				-		-1	_		-	50	-	-		21	1	_	_	1	91	_	_	5	0		_		19				21				2	2	-	_	19	
	n desacuerdo	1																-	-	_	-	-	-		_	_	_	_	_							1175				
	n desacuerdo acuerdo ni en desac	2	obs	erv	acid	one	5:	4.4300.00																				3320												
	e acuerdo		*****	****	*****		0911	*****	*****		1774									*****		******														******	100000		*****	9
	e acuerdo	5	******			******				91100	444.			******	****	******					*****								(name)	*****			******				.,,,,,,,	******		8
_																_	11	-	5	K	1_	_	_	_	_	_	_		_		_							22,000		
																1	1	1	1	-(_				_	_	_		_	_	_	_			
			15										B	100	\	1/4	u/	h	1																					
													Sept.		12	7/A	MER	to c	Purit	les																				
														firm		104	. 8	640	6																					

2 ¿Tiene campos relevantes?	_										33	FOR	MAT	10	DE V	ALI	DA	CIÓN	PC	R JU	ICI	O D	E E	KPER	TO	S															_
Nombre: Jhon Cesar Venegas Ramos	1. D	atos generales:																									-	_			-	_	_	-		_	_	_	_		_
Nombre: Jhon Cesar Venegas Ramos Experiencia profecional: Consultar de obras y Proyector Violen 2. criterios de validación ITEM CRITERIOS FICHA N° 01 FICHA N° 02 FICHA N° 03 FICHA N° 05 FICHA N° 06 FICHA N° 07 FICHA N° 08 FICHA N°	Proy	recto:	INFLUENC SEMIRRÍGI	IA I	DEL), PL	DIC	όχι 0 -	DO 202	DE T	ITA	NIC	YL	A RA	DIA	ICIO	in no	NFF	RARE	lOJ/	A EN	EL	CON	MPC	ORT/	MI	ENT	O FÍ	SICO), N	IECÁI	VIC	D, Y	QU	ÍMIC	O D	ELI	PAV	IME	VTO		_
Experiencia profecional: Consultor de obras y Proyector Violen 2. criterios de validación ITEM CRITERIOS FICHA N° 01 FICHA N° 02 FICHA N° 03 FICHA N° 04 FICHA N° 05 FICHA N° 06 FICHA N° 07 FICHA N° 08 FICHA N	Non			_		_		-		ea	nr.	1	Onn	200	_		_			-	-		_	_	_	-		_	_		_	_	_	_	_	_	_	_			_
2. criterios de validación TEM CRITERIOS FICHA N° 01 FICHA N° 02 FICHA N° 03 FICHA N° 04 FICHA N° 05 FICHA N° 06 FICHA N° 07 FICHA N° 08 FICHA N° 08 FICHA N° 09 FICHA N° 0	хре	riencia profecional:												_			,	1-1		_	-	_	_	-	_	_	_	_	_			_						_			
1	t. cri	terios de validación	00100	-	ruge		U		00	reco	1	Y	r	Oye	PCL	OT	V	ia	en	_	_	_	_	_	_	_		_	_		_										
1 2 3 4 5 1 2 3	TEN	CRITERIO	5		FICH	IA.	N°	01	FI	CHA	A N	02	F	ICH	A N	° 03	Τ	FICI	HA I	N* 04	T	FIC	НА	N° (05	FI	CHA	N*	06	FIG	ТНА	Nº	77	E	CHA	M	ne	Τ,			-
2 ¿Tiene campos relevantes?				1	2	3	4	5	1	2	3	4 5	1	2	3	4	5	1 2	3	4	5			1000	200									-	_			-	-	-	-
2 ¿Tiene campos relevantes?	1	¿Es claro y compren	sible?				X				X				χ	T	T	T	x		T	T	- 1	100	Г	П	-	x	Ť		1	1	1	-		7	4 5	1	2	3 4	+
3 2Los campos no son	2	¿Tiene campos rele	vantes?	Г		X			П		6				X	+	t		1	\forall	+	+	+	-		Н	+		+	H	+	-		\vdash	+	1	+		-	1	1
4 ¿Los campos son consistente?	3		1			X			T	1	X			1	1	X	t	+	X		t	+	+	-	H	H	1	X		+	1	+		+	1	+		H	+	+	+
5 Étiene campos claros y específicos? TOTAL 15 17 17 15 16 16 17 17 17 17 15 16 16 17 17 17 17 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18	4	¿Los campos son co	nsistente?		X			П	1	\dagger	1	1	H	1	V	+	t	+	-	+	+	+	+	1	Н	+	+	-	H	1	1	-	H	+	+	1	+	Н	1	1	L
TOTAL 15 17 17 15 16 16 17 17 17 17 19 16 16 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17	5		os y			χ		H	1	5	1	1	H	+	1	X	t		X	+	+	+	×	X	H	+	1	1	H	+	1	X		+	-	+	9	H	-	χ	-
Muy en desacuerdo 1 Igo en desacuerdo 2 observaciones:	_		TOTAL				ī	5			_	17		_	-	17	t	-		15	$^{+}$	+	10		6	_	1	11	H		1^	1	1		^	_	-		X		L
ligo en desacuerdo 2 observaciones:	luy e	en desacuerdo	11		_	_	-	_		_	_		_	_														-	2			-		_		-1	7	_	-	16	3
In de second	go (en desacuerdo		ob	sen	vac	ior	ies:																																	
Igo de acuerdo 4	de	acuerdo ni en desac	uerdo 3				****		79710			193444		*****				******				*****	*****	******								*****	11111			100					
				+++												993160		*******	(11144								******		******	****	*****		****	*******			*****	******	14449	*****	
fluy de acuerdo 5	uy c	le acuerdo	5			_	_	_																									******		******	erro.		60 cc. E.p.	10004	*****	10

										F	ORN	MAT	O D	E VA	LID	ACI	ÓN	POF	ULS	ICIO	D DE	EX	PER	TOS	5														
1. Da	atos generales:																_		-			-				-	-	_	-	-	_		_	_	_		_		
Proy	recto:	INFLUEN SEMIRRÍO	CIA I	DEL), PI	DI	όχι 0 -	DO 202	DE TI	TAI	NIO	Y LA	RAI	DIA	ciói	N IN	IFR/	ARR	OJA	EN	EL C	ON	1PO	RTA	MI	ENTO	FÍS	sico	, M	ECÁI	NIC	о, у	QU	ÍMIC	0	DEL	PAV	IMEN	то	
Nom	bre:	Riche	ad	1	0	Id	209	12	L	lan	nan	17							-			-	-	_	_	_	_	_	_	-	_	-	_	_	_	_	_	_	
Ехре	riencia profecional:	ge				Le		oye						34		P	1	-	-	F		-	_	-		_	-	_	_	_	_	_		_			_		
2. cri	terios de validación	-00	(Table	1	U	_	17	UZC	ele	9)	V	rale	0	Q	-	In	Ira	e14	DU É	W	ra	_	_	_		_	_		_			_							
TEM	CRITERIO	5	T	FICE	НА	N°	01	FIC	CHA	N"	02	FI	CHA	N°	03	T	ICH	IA N	04	Т	FIC	HA	N° C	5	FIC	HA	N° (76	FIG	СНА	N°	07	TE	ick	A N	* 00	Te	CLIA	N° 09
			1	. 2	3	4	5	1	2 3	3 4	5	1	2	3 4	5	1	2	3	4	_	-	3	_	_	1 2	-			-	7						4 5	-	100111	0.0124
1	¿Es claro y compren	sible?				X				X			1	1		Г			V	T	1	×				T	×	-	-		X	+	1	-			1	100	4
2	¿Tiene campos rele	vantes?		T	×				b	1	T		1	(+	t	Н	χ	+	+	+	1	X	Н	+	1	-	H	+	+	+	+	H	-	+	X	H)	H
3	¿Los campos no sor redundantes?	7	T	T	-	X		+	ť	X	H	+	1	X	+	H	Н		X	t	+	×	Λ	+	+	1	V	H	+	×	×	+	H	+	X.	-	H	X	H
4	¿Los campos son co	nsistente	?	+	-	X	H	+	+	X	H	+	-	+	+	H	H		X	+	+	1	~	-	+	+	^		+	+	^	-	H	*	1	X	Ц	×	
5	étiene campos claro específicos?		t			X		+	t	X		+	1	X	t			+	X	+	+	×	X	+	+	+	×	-	+	X	+	-	-	+	1	-	4	X	-
		TOTA		_			9	_	_		19	-	_		18	-			19	+	-	r	1	7			1	9	_	_	X	7	Ш	1)	19	Ш	L	X
Auy e	en desacuerdo	1	T	_	_															_												1		_		14	_	-	16
	en desacuerdo		ob	ser	va	cior	les:						******																										
	acuerdo ni en desac	uerdo 3					99911			******			*****								*****				******	12199	.eesee		****		***	*****	******		*****				
	de acuerdo	4	-		0000		+444	*****									*****								******	*****	*****			****	tenni		******	(FERN)		******		*****	
my c	le acuerdo	5		_	_	_	_		_		_	_	_	_						-			7000	310.00										*****			******	Orienta	*****
			3													3	di di	Calle			ani																		

Anexo 4 Ficha de recolección de datos

FICHA: N° 06 ENSAYO DE RESISTENCIA AL ATAQUE DE SULFATOS

PROYECTO:

INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

INVESTIGADORES:

Apaza Quispe, Alber Milton Marnani Marnani, Rene Oswaldo

UBICACIÓN: PUNO-PERÚ

FECHA: ...

		ENSAYO DE RESIST	ENCIA AL ATAQUE DE SI	ULFATOS
MUESTRA	RAYO INFRARROJO	ADITIVO DIÓXIDO DE TITANIO (%)	G.D. (%)	OBSERVACIONES
1	Ø	0	0.00%	7 Dias en sullato de Hasnes
2	Ø	0	0.00%	7 Dias en sulfato d Masnes
3	25	F	0.00%	7 Dias en sultato de Magneu
4	25	7	0.00%	7 Dias en sulfato do Magne
5	25	10	0.00%	It Dian en sultato de Hognos
6	25	10	0.00%	7 Dian en sultato de Hagner
7	25	13	0.00%	7 Dian en sultato de Hagner
8	25	13	0.00%	7 Dian en sultato de Hagne
9			0.00.	1 2101 01 3011010 0- 10 110
10				
11				
12				
13				
14				
15				

Sergio Antorio Salas Paredes UNGENIERO CIVIL CIP. 86406

Jhon César Venegas Ramos INGENIERO CIVIL CIP: 186651

Richard Calderón Mamanl INGENIERO CIVIL CIP. 196540

INSTRUMENTOS DE RECOLECCIÓN DE DATOS FICHA: N° 07 DETERMINACION DE PH PROYECTO: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023 INVESTIGADORES: Apaza Quispe, Alber Milton Mamani Mamani, Rene Oswaldo UBICACIÓN: PUNO - PERÚ FECHA:/..../ DETERMINACION DE PH ADITIVO DIÓXIDO RAYO MUESTRA PH **OBSERVACIONES** INFRARROJO DE TITANIO (%) 1 0 0. 12.1 2 7 12.2 3 25 12.2 10 4 12.2 6 8 9 10 11 12 13

14 15

> Jhon César Venegas Ramos INGENIERO CIVIL CIP: 186651

Richard Calderón Mamani INGENTERO CIVIL CIP/196540

Pf

ENSAYO DE ABSORCIÓN DE AGUA EN CONCRETO

PROYECTO:

FICHA: N° 04

INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

INVESTIGADORES:

Apaza Quispe, Alber Milton

Mamani Mamani, Rene Oswaldo

UBICACIÓN: PUNO - PERÚ FECHA:/....../

		ENSAYO	DE ABSORCIÓN DE AGUA EN CONCRETO	
MUESTRA	RAYO INFRARROJO	ADITIVO DIÓXIDO DE TITANIO (%)	ABSORCIÓN DE AGUA (%)	OBSERVACIONES
1	Ø	0	4.58	
2	0	0	9.45	
3	Ø	0	4.44	
4	25	7	3.99	
5	25	7	4.12	
6	25	7	4.00	
7	25	10	4.61	HILL COMPANY OF THE STATE OF TH
8	25	10	4.37	
9	25	10	4.49	
10	25	13	5.40	
11	25	13	5.24	
12	25	13	5.31	
13				
14				
15				

Sergio Antonid Salas Paredes
INGENIERO CIVIL
CIP./86406

Jhon César Venegas Ramos INGENIERO CIVIL CIP: 186651

Richard Calderón Mamani INGENIERO CIVIL CIP. 196540

FICHA: N° 03

ENSAYO DE POROSIDAD DEL CONCRETO (%)
PROYECTO:



INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

INVESTIGADORES:

Apaza Quispe, Alber Milton

Mamani Mamani, Rene Oswaldo

UBICACIÓN: PUNO-PERÚ

FECHA:/...../

	ENSAYO DE POROCIDAD DEL CONCRETO												
MUESTRA	RAYO INFRARROJO (°C)	ADITIVO DIÓXIDO DE TITANIO (%)	POROCIDAD (%)	OBSERVACIONES									
1	0	0	5.24										
2	0	0	4.99										
3	0	0	4.99										
4	25	7	3.19										
5	25	7	2.95										
6	25	7	2.69										
7	25	10	5.24										
8	25	10	4.97										
9	25	10	5.10										
10	25	13	5.73										
11	25	13	5.81										
12	25	13	5.75										
13													
14													
15													

Sergie Antorio Salas Paredes
INGENIERO CIVIL
CIP 86406

Jhon César Venegas Ramos INGENIERO CIVIL CIP: 186651

Richard Calderón Mamani INGENIERO CIVIL CIP. 196540

CV

FICHA: N° 02

ENSAYO DE DENSIDAD DEL CONCRETO

PROYECTO:

INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

INVESTIGADORES:

Apaza Quispe, Alber Milton

Mamani Mamani, Rene Oswaldo

UBICACIÓN: PUNO - PERÚ

FECHA:/...../

		ENSA	YO DE DENSIDAD DEL CONCRET	0
MUESTRA	RAYO INFRARROJO (°C)	ADITIVO DIÓXIDO DE TITANIO (%)	DENSIDAD (G/CM3)	OBSERVACIONES
1	D	0	2.12	Denvided secq
2	Ø	0	2.13	Densidad seca
3	0	0	2.13	Denvoad seca
4	25	7	2.13	Densidad Jeca
5	25	7	2.14	Demidod Seca
6	25	7	2.14	Denvidad Seca
7	25	10	2.10	Demidod Seca
8	25	10	2.10	Densidod seca
9	25)0	2.10	Densidad Seca
10	25	13	2.06	Demidad seca
11	25	13	2.07	Denvidod seca
12	25	13	2.09	Denvided secq
13	2			
14				
15				

Sergio Antonio Salas Paredes
INGENIERO CIVIL
CIP. 86406

Jhon César Venegas Ramos INGENIERO CIVIL CIP: 186651

Michard Lalderon Mamani INGENIERO CIVIL CIP. 196540

T UCV

FICHA: N° 08

ENSAYO MÓDULO DE ELASTICIDAD

PROYECTO:

INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

INVESTIGADORES:

Apaza Quispe, Alber Milton

Mamani Mamani, Rene Oswaldo

UBICACIÓN: PUNO - PERÚ

FECHA:/...../...../

ENSAYO MÓDULO DE ELASTICIDAD RAYO ADITIVO DIÓXIDO MUESTRA HÓDULO DE ELASTICIDAD (MP **OBSERVACIONES** INFRARROJO (°C) DE TITANIO (%) 0 32912.81 Ecbd 28 dias 38790.10 28 dias 25 30 802.66 29 326.19 Good 3 10 28 dian 25 4 13 Edad 28 dan 6 8 9 10 11 12 13 14 15

Gergid Antonió Salas Paredes
INGENIÉRO CIVIL
CIP/ 86406

Jhon César Venegas Ramos
INGENIERO CIVIL
CIP: 186651

Richard Calderón Mamani INGENIERO CIVIL OTP. 196540

FICHA: N° 01

RESISTENCIA A LA COMPRESION (MPa)

PROYECTO:

UCV UNIVERSIDAD CÉSAR VALLEJO

UCV INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, UNIVERSIDAD MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

INVESTIGADORES:

Apaza Quispe, Alber Milton

Mamani Mamani, Rene Oswaldo

UBICACIÓN PUNO - PERÚ

FECHA:/...../

		RESISTE	NCIA A LA COMPRE	SION (MPa)		
MUESTRA	RAYO INFRARROJO	ADITIVO DIÓXIDO				
	(°C)	DE TITANIO (%)	7 DIAS	14 DIAS	28 DIAS	OBSERVACIONES
1	Ø	0	279.50	345.10	381.15	
2	0	0	282.27	340.06	379.48	
3	0	0	286.78	348.79	382.61	
4	25	F	366.21	379.75	396.59	
5	25	7	362.45	377.34	399.16	
6	25	7	370.71	381.48	407.35	
7	25	10	314.19	375.25	378.54	
8	25	10	307.64	373.12	382.04	
9	25	10	310.83	369,31	381.78	
10	25	13	268.32	312.16	358.45	
11	25	13	276.05	319.35	364.23	
12	25	13	273.17	315.42	368.70	
13						
14						
15						-

Sergio Antonio Saldis Paredes INGENIERO CIVIL CVP. 86406

Jhon César Venegas Ramos INGENIERO CIVIL CIP: 186651

Richard Calderón Mamani INGENIERO CIVIL CIP. 196540

Anexo 5 Resultados de laboratorio

DISEÑO DE MEZCLA F'c = 380 Kg./cm.²

TESIS

: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO,

MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

SOLICITANTE

: BACH. ALBER MILTON APAZA QUISPE : BACH. RENE OSWALDO MAMANI MAMANI

: ARENA - ISLA

CANTERA UBICACIÓN

: PUNO-SAN ROMAN-JULIACA

FECHA

: 23-10-2023

PROCESO DE DISEÑO:

NORMAS: ACI 211.1.74 ACI 211.1.81

El requerimiento promedio de resistencia a la compresión F'c =

380 Kg./cm.2 a los 28 días

entonces la resistencia promedio F'cr = 478 Kg./cm.2

Las condiciones de colocación permiten un asentamiento de 3" a 4" (76.2 mm. A 101.6 mm.).

Dado el uso del agregado grueso, se utilizará el único agregado de calidad satisfactoria y económicamente disponible, el cual cumple con las especificaciones. Cuya graduación para el diámetro máximo nominal es de: 3/4" (19.05mm)

Además se indica las pruebas de laboratorio para los agregados realizadas previamente:

RESULTADOS DE LABORATORIO

CARACTERÍSTICAS FÍSICAS	AGREGADO GRUESO (GRAVA)	AGREGADO FINO (ARENA)
P.e de Sólidos		
P.e SSS	2.53	2.56
P.e Bulk		
P.U. Varillado	1627	1775
P.U. Suelto	1523	1651
% de Absorción	1.99	2.61
% de Humedad Natural	1.58	7.11
Modulo de Fineza	- agi 0	3.05

Los cálculos aparecerán únicamente en forma esquemática:

- El asentamiento dado es de 3" a 4" (76.2 mm. A 101.6 mm.).
- 2, Se usará el agregado disponible en la localidad, el cual posee un diámetro nomin: 3/4" (19.05mm)
- Puesto que no se utilizará incorporador de aire, pero la estructura estará expuesta a intemperismo severo, la cantidad aproximada de agua de mezclado que se empleará para producir el asentamiento indicado será de:
 205 Lt/m3
- Como el concreto estará sometido a intemperismo severo se considera un contenido de aire atrapado de:
 2.0 %
- Como se prevee que el concreto no será atacado por sulfatos, entonces las relación agua/cemento (a/c) será de:
 0.38
- 6. De acuerdo a la información obtenida en los items 3 y 4 el requerimiento de cemento será de:

(205 Lt/m3)/(0.380) = 539 Kg/m3

Ing Tcy Tupa Ruiz
esp Legantatorio Mecanicade
suelus parimentos y concreto

7, De acuerdo al módulo de fineza del agregado fino = 3.05 el peso específico unitario del agregado grueso varillado-compactado de 1627 Kg/m3 y un agregado grueso con tamaño máximo nominal de 3/4" (19.05mm) se recomienda el uso de 0.595 m3 de agregado grueso por m3 de concreto. Por tanto el peso seco del agregado grueso será de:

8, Una vez determinadas las cantidades de agua, cemento y agregado grueso, los materiales resultantes para completar un m3 de concreto consistirán en arena y aire atrapado. La cantidad de arena requerida se puede determinar en base al volumen absoluto como se muestra a continuación.

Con las cantidades de agua, cemento y agregado grueso ya determinadas y considerando el contenido aproximado de aire atrapado, se puede calcular el contenido de arena como sigue:

Volúmen absoluto de agua	=	(205)/(1000)	=	0.205
Volúmen absoluto de cemento	=	(539)/(2.88 *	1000) =	0.187
Volúmen absoluto de agregado grueso	=	(968)/(2.53 *	1000) =	0.383
Volúmen de aire atrapado	=	(2.0)/(100)		=	0.020
Volúmen sub total	=	1.100.0						0.796

Volúmen absoluto de arena

Por tanto el peso requerido de arena seca será de: = (1.000 - 0.796) = 0.204 m

De acuerdo a las pruebas de laboratorio se tienen % de humedad, por las que se tiene que ser corregidas los pesos de los agregados:

968)*(1.015836)= 983 Kg. 522)*(1.0711)= 560 Kg. Agregado grueso húmedo (Agregado Fino húmedo (

10, El agua de absorción no forma parte del agua de mezclado y debe excluirse y ajustarse por adición de agua. De esta manera la cantidad de agua efectiva es:

DOSIFICACIÓN

AGREGADO	DOSIFICACIÓN EN PESO SECO	PROPORCIÓN EN VOLUMEN	DOSIFICACIÓN EN PESO HÚMEDO	PROPORCIÓN EN VOLUMEN
	(Kg/m3)	PESO SECO	(Kg/m3)	PESO HÚMEDO
Cemento	539	1.00	539	1.00
Agua	205	0.38	185	0.34
Agreg. Grueso	968	1.79	983	1.82
Agreg. Fino	522	0.97	560	1.04
Aire	2.0 %		2.0 %	

12.69 BOLSAS / m3 DE CEMENTO

DOSIFICACIÓN POR PESO:

Cemento 42.50 Kg. Agregado fino húmedo 44.08 Kg. Agregado grueso húmedo 77.47 Kg. Agua efectiva 14.61 Kg.

OS PAVIMENTOS Y CONCRETO

DOSIFICACIÓN POR TANDAS:

Para Mezcladora de 9 pies3

1.0	Bolsa	de C	emento:	Redo	nde	0
-	0.94	рЗ	de Arena	0.9	р3	de Arena
-	1.80	рЗ	de Grava	1.8	рЗ	de Grava
-	15	Lt	de Agua	15	Lt	de Agua

RECOMENDACIONES

Debido a las características de los agregados, se recomienda que la dosificación tanto de la arena como de la grava se realice en forma separada, tal como se indica en el item DOSIFICACION POR TANDAS.

* Se debera de hacer las correcciones del W% del A.F. y A.G.

DISEÑO DE MEZCLA F'c = 380 Kg./cm.2

TESIS

: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO,

MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

SOLICITANTE

: BACH. ALBER MILTON APAZA QUISPE

: BACH, RENE OSWALDO MAMANI MAMANI

CANTERA **UBICACIÓN** : ARENA - ISLA : PUNO-SAN ROMAN-JULIACA

FECHA

: 23-10-2023

PROCESO DE DISEÑO:

NORMAS: ACI 211.1.74 ACI 211.1.81

El requerimiento promedio de resistencia a la compresión F'c =

entonces la resistencia promedio F'cr =

478 Kg./cm.2

380 Kg./cm.2 a los 28 días

Aditivo: 7% (TiO2)

Las condiciones de colocación permiten un asentamiento de 3" a 4" (76.2 mm. A 101.6 mm.).

Dado el uso del agregado grueso, se utilizará el único agregado de calidad satisfactoria y económicamente disponible, el cual cumple con las especificaciones. Cuya graduación para el diámetro máximo nominal es de: 3/4" (19.05mm)

Además se indica las pruebas de laboratorio para los agregados realizadas previamente:

RESULTADOS DE LABORATORIO

CARACTERÍSTICAS FÍSICAS	AGREGADO GRUESO (GRAVA)	AGREGADO FINO (ARENA)
P.e de Sólidos		
P.e SSS	2.53	2.56
P.e Bulk	A REC	
P.U. Varillado	1627	1775
P.U. Suelto	1523	1651
% de Absorción	1.99	2.61
% de Humedad Natural	1.58	7.11
Modulo de Fineza	TOFRO	3.05

Los cálculos aparecerán únicamente en forma esquemática:

- El asentamiento dado es de 3" a 4" (76.2 mm. A 101.6 mm.).
- Se usará el agregado disponible en la localidad, el cual posee un diámetro nominal: 3/4" (19.05mm)
- Puesto que no se utilizara incorporardor de aire, pero si se usara aditivo, pero la estructura estará expuesta a intemperismo severo, la cantidad aproximada de agua de mezciado que se empleará para producir el asentamiento indicado será de: 205 Lt/m3
- Como el concreto estará sometido a intemperismo severo se considera un contenido de aire atrapado de: 2.0 %
- 5, Como se prevee que el concreto no será atacado por sulfatos, entonces las relación agua/cemento (a/c) será de: 0.38
- 6, De acuerdo a la información obtenida en los items 3 y 4 el requerimiento de cemento será de:

(205 Lt/m3)/(0.38)= 539 Kg/m3

Tupa Ruiz ATORIO MÉCANICA DE

7, De acuerdo al módulo de fineza del agregado fino = 3.05 el peso específico unitario del agregado grueso varillado-compactado de 1627 Kg/m3 y un agregado grueso con tamaño máximo nominal de 3/4" (19.05mm) se recomienda el uso de 0.595 m3 de agregado grueso por m3 de concreto. Por tanto el peso seco del agregado grueso será de:

8, Una vez determinadas las cantidades de agua, cemento y agregado grueso, los materiales resultantes para completar un m3 de concreto consistirán en arena y aire atrapado. La cantidad de arena requerida se puede determinar en base al volumen absoluto como se muestra a continuación.

Con las cantidades de agua, cemento y agregado grueso ya determinadas y considerando el contenido aproximado de aire atrapado, se puede calcular el contenido de arena como sigue:

cantidad de agua de mezclado corregido para cemento + aditivo = 219

```
Volúmen absoluto de agua
                                   = ( 219 )/( 1000 )
                                                               = 0.219
Volúmen absoluto de cemento
                                   = ( 539 )/( 2.88 *
                                                        1000
                                                              ) = 0.187
                                  = ( 38 )/( 0.77 * 1000 ) = 0.049
Aditivo (TiO2) 7 %
                                 = ( 968 )/( 2.53 *
Volúmen absoluto de agregado grueso
                                                        1000 ) = 0.383
Volúmen de aire atrapado
                                   = ( 2.0 )/( 100 )
                                                               = 0.020
Volúmen sub total
                                                                  0.859
```

Volúmen absoluto de arena

Por tanto el peso requerido de arena seca será de: = (1.000 - 0.859) = 0.141 m3

```
(0.141)*(2.56)*1000 = 361 \text{ Kg/m}3
```

9, De acuerdo a las pruebas de laboratorio se tienen % de humedad, por las que se tiene que ser corregidas los pesos de los agregados:

```
Agregado grueso húmedo ( 968 )*( 1.0158 )= 983 Kg.
Agregado Fino húmedo ( 361 )*( 1.0711 )= 386 Kg.
```

10, El agua de absorción no forma parte del agua de mezclado y debe excluirse y ajustarse por adición de agua. De esta manera la cantidad de agua efectiva es:

$$219 - 968 * (1.58 - 1.99) - 361 (7.11 - 2.61) = 207$$

DOSIFICACIÓN

AGREGADO	DOSIFICACIÓN EN	PROPORCIÓN EN	DOSIFICACIÓN EN	PROPORCIÓN EN
	PESO SECO	VOLUMEN	PESO HÚMEDO	VOLUMEN
	(Kg/m3)	PESO SECO	(Kg/m3)	PESO HÚMEDO
Cemento	539	1.00	539	1.00
Aditivo (TiO2)	38	0.07	38	0.07
Agua	219	0.41	207	0.38
Agreg. Grueso	968	1.79	983	1.82
Agreg. Fino	361	0.67	386	0.72
Aire	2.0 %		2.0 %	

12.69 BOLSAS / m3 DE CEMENTO

DOSIFICACIÓN POR PESO:

 Cemento
 :
 42.50 Kg.

 Aditivo (TiO2)
 2.98 Kg.

 Agregado fino húmedo
 :
 30.45 Kg.

 Agregado grueso húmedo
 :
 77.47 Kg.

 Agua efectiva
 :
 16.32 Kg.

IN PETCY TUPA RUIZ
EST ABONATORIO MECANICADE
SUEZOS PAVIMENTOS Y CONCRETO
CIP 218720

DOSIFICACIÓN POR TANDAS:

Para Mezcladora de 9 pies3

1.0	Bolsa	de C	Cemento:	Redo	onde	0
-	0.14	рЗ	de Aditivo	0.1	рЗ	de Aditivo
-	0.65	р3	de Arena	0.7	р3	de Arena
-	1.80	рЗ	de Grava	1.8	р3	de Grava
-	16	Lt	de Agua	16	Lt	de Agua

RECOMENDACIONES

Debido a las características de los agregados, se recomienda que la dosificación tanto de la arena como de la grava se realice en forma separada, tal como se indica en el item DOSIFICACION POR TANDAS.

* Se debera de hacer las correcciones del W% del A.F. y A.G.

DISEÑO DE MEZCLA F'c = 380 Kg./cm.2

TESIS

: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO,

MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

SOLICITANTE

: BACH. ALBER MILTON APAZA QUISPE : BACH. RENE OSWALDO MAMANI MAMANI

CANTERA

: ARENA - ISLA

UBICACIÓN

: PUNO-SAN ROMAN-JULIACA

FECHA

: 23-10-2023

PROCESO DE DISEÑO:

NORMAS: ACI 211.1.74

ACI 211.1.81

El requerimiento promedio de resistencia a la compresión F'c =

380 Kg./cm.2 a los 28 días

Aditivo: 10% (TiO2)

entonces la resistencia promedio F'cr =

478 Kg./cm.2

Las condiciones de colocación permiten un asentamiento de 3" a 4" (76.2 mm. A 101.6 mm.).

Dado el uso del agregado grueso, se utilizará el único agregado de calidad satisfactoria y económicamente disponible, el cual cumple con las especificaciones. Cuya graduación para 3/4" el diámetro máximo nominal es de: (19.05mm)

Además se indica las pruebas de laboratorio para los agregados realizadas previamente:

RESULTADOS DE LABORATORIO

CARACTERÍSTICAS FÍSICAS	AGREGADO GRUESO (GRAVA)	AGREGADO FINO (ARENA)
P.e de Sólidos		THE REAL PROPERTY.
P.e SSS	2.53	2.56
P.e Bulk	BRETT-TERMED	
P.U. Varillado	1627	1775
P.U. Suelto	1523	1651
% de Absorción	1.99	2.61
% de Humedad Natural	1.58	7.11
Modulo de Fineza		3.05

Los cálculos aparecerán únicamente en forma esquemática:

- El asentamiento dado es de 3" a 4" (76.2 mm. A 101.6 mm.).
- 2, Se usará el agregado disponible en la localidad, el cual posee un diámetro nominal: 3/4"
- 3, Puesto que no se utilizara incorporardor de aire, pero si se usara aditivo, pero la estructura estará expuesta a intemperismo severo, la cantidad aproximada de agua de mezclado que se empleará para producir el asentamiento indicado será de: 205 Lt/m3
- Como el concreto estará sometido a intemperismo severo se considera un contenido de aire atrapado de: 2.0 %
- 5, Como se prevee que el concreto no será atacado por sulfatos, entonces las relación agua/cemento (a/c) será de: 0.38
- 6. De acuerdo a la información obtenida en los items 3 y 4 el requerimiento de cemento será de:

(205 Lt/m3)/(0.38)= 539 Kg/m3

Tupa Ruiz ESP LABORATORIO MECANICA DE SUELOS PAVIMENTOS Y CONCRETO CIP 218720

De acuerdo al módulo de fineza del agregado fino = grueso varillado-compactado de 1627 Kg/m3 y un agregado grueso con tamaño máximo nominal de 3/4" (19.05mm) se recomienda el uso de 0.595 m3 de agregado grueso por m3 de concreto.
 Por tanto el peso seco del agregado grueso será de:

8, Una vez determinadas las cantidades de agua, cemento y agregado grueso, los materiales resultantes para completar un m3 de concreto consistirán en arena y aire atrapado. La cantidad de arena requerida se puede determinar en base al volumen absoluto como se muestra a continuación.

Con las cantidades de agua, cemento y agregado grueso ya determinadas y considerando el contenido aproximado de aire atrapado, se puede calcular el contenido de arena como sigue:

cantidad de agua de mezclado corregido para cemento + aditivo = 226

Volúmen absoluto de agua	=	(226)/(1000)	= 0.226
Volúmen absoluto de cemento	=	(539)/(2.88 * 1000) = 0.187
Aditivo (TiO2) 10 %	=	(54)/(0.77 * 1000) = 0.070
Volúmen absoluto de agregado grueso	=	(968)/(2.53 * 1000) = 0.383
Volúmen de aire atrapado	=	(2.0)/(100)	= 0.020
Volúmen sub total	=				0.886

Volúmen absoluto de arena

Por tanto el peso requerido de arena seca será de: = (1.000 - 0.886) = 0.114 m3

9, De acuerdo a las pruebas de laboratorio se tienen % de humedad, por las que se tiene que ser corregidas los pesos de los agregados:

```
Agregado grueso húmedo ( 968 ) ^{*} ( 1.0158 ) = 983 Kg. Agregado Fino húmedo ( 291 ) ^{*} ( 1.0711 ) = 312 Kg.
```

10, El agua de absorción no forma parte del agua de mezclado y debe excluirse y ajustarse por adición de agua. De esta manera la cantidad de agua efectiva es:

226 - 968 *(
$$\frac{1.58 - 1.99}{100}$$
) - 291 ($\frac{7.11 - 2.61}{100}$) = 216

DOSIFICACIÓN

AGREGADO	DOSIFICACIÓN EN	PROPORCIÓN EN	DOSIFICACIÓN EN	PROPORCIÓN EN
	PESO SECO	VOLUMEN	PESO HÚMEDO	VOLUMEN
	(Kg/m3)	PESO SECO	(Kg/m3)	PESO HÚMEDO
Cemento	539	1.00	539	1.00
Aditivo (TiO2)	54	0.10	54	0.10
Agua	226	0.42	216	0.40
Agreg. Grueso	968	1.79	983	1.82
Agreg. Fino	291	0.54	312	0.58
Aire	2.0 %		2.0 %	

12.69 BOLSAS / m3 DE CEMENTO

DOSIFICACIÓN POR PESO:

 Cemento
 :
 42.50 Kg.

 Aditivo (TiO2)
 4.25 Kg.

 Agregado fino húmedo
 :
 24.59 Kg.

 Agregado grueso húmedo
 :
 77.47 Kg.

 Agua efectiva
 :
 17.05 Kg.

PERCEOTEC E.I.R.L.

aboratorio Magazinio de Suelok Pavimonios y Geotecnic

Cumuny

ESP/ABORATORIO MECANICA DE SUE/OS PAVIMENTOS Y CONCRETO CIP 218720

DOSIFICACIÓN POR TANDAS:

Para Mezcladora de 9 pies3

1.0	Bolsa	de C	emento:	Redo	nde	D
_	0.20	рЗ	de Aditivo	0.2	рЗ	de Aditivo
-	0.53	рЗ	de Arena	0.5	р3	de Arena
-	1.80	рЗ	de Grava	1.8	р3	de Grava
-	17	Lt	de Agua	17	Lt	de Agua

RECOMENDACIONES

Debido a las características de los agregados, se recomienda que la dosificación tanto de la arena como de la grava se realice en forma separada, tal como se indica en el item DOSIFICACION POR TANDAS.

* Se debera de hacer las correcciones del W% del A.F. y A.G.

PERGEOTEC E.I.R.L.

Ing. Pro Tupa Ruiz ESF AND OMECANICADE SUELOS PAVIMELLOS Y CONCRETO

DISEÑO DE MEZCLA F'c = 380 Kg./cm.2

TESIS

: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO,

MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

SOLICITANTE

: BACH, ALBER MILTON APAZA QUISPE

: BACH. RENE OSWALDO MAMANI MAMANI

CANTERA

: ARENA - ISLA

UBICACIÓN

: PUNO-SAN ROMAN-JULIACA

FECHA

: 23-10-2023

PROCESO DE DISEÑO:

NORMAS: ACI 211.1.74

ACI 211.1.81

El requerimiento promedio de resistencia a la compresión F'c = entonces la resistencia promedio F'cr = 478 Kg./cm.2

380 Kg./cm.2 a los 28 días

Aditivo: 13% (TiO2)

Las condiciones de colocación permiten un asentamiento de 3" a 4" (76.2 mm. A 101.6 mm.).

Dado el uso del agregado grueso, se utilizará el único agregado de calidad satisfactoria y económicamente disponible, el cual cumple con las especificaciones. Cuya graduación para 3/4" el diámetro máximo nominal es de: (19.05mm)

Además se indica las pruebas de laboratorio para los agregados realizadas previamente:

RESULTADOS DE LABORATORIO

CARACTERÍSTICAS FÍSICAS	AGREGADO GRUESO (GRAVA)	AGREGADO FINO (ARENA)
P.e de Sólidos	The second second second	
P.e SSS	2.53	2.56
P.e Bulk	98.0	
P.U. Varillado	1627	1775
P.U. Suelto	1523	1651
% de Absorción	1,99	2.61
% de Humedad Natural	1.58	7.11
Modulo de Fineza		3.05

Los cálculos aparecerán únicamente en forma esquemática:

- 1, El asentamiento dado es de 3" a 4" (76.2 mm. A 101.6 mm.).
- 2, Se usará el agregado disponible en la localidad, el cual posee un diámetro nominal: 3/4"
- 3, Puesto que no se utilizara incorporardor de aire, pero si se usara aditivo, pero la estructura estará expuesta a intemperismo severo, la cantidad aproximada de agua de mezclado que se empleará para producir el asentamiento indicado será de: 205 Lt/m3
- Como el concreto estará sometido a intemperismo severo se considera un contenido de aire atrapado de:
- 5, Como se prevee que el concreto no será atacado por sulfatos, entonces las relación agua/cemento (a/c) será de:
- 6, De acuerdo a la información obtenida en los items 3 y 4 el requerimiento de cemento será de:

(205 Lt/m3)/(0.38)= 539 Kg/m3

RUE Tupa CIP 218720

De acuerdo al módulo de fineza del agregado fino =
 grueso varillado-compactado de
 3/4" (19.05mm) se recomienda el uso de
 Ose de agregado grueso con tamaño máximo nominal de
 3/4" (19.05mm) se recomienda el uso de
 Ose de agregado grueso por m3 de concreto.
 Por tanto el peso seco del agregado grueso será de:

8, Una vez determinadas las cantidades de agua, cemento y agregado grueso, los materiales resultantes para completar un m3 de concreto consistirán en arena y aire atrapado. La cantidad de arena requerida se puede determinar en base al volumen absoluto como se muestra a continuación.

Con las cantidades de agua, cemento y agregado grueso ya determinadas y considerando el contenido aproximado de aire atrapado, se puede calcular el contenido de arena como sigue:

cantidad de agua de mezclado corregido para cemento + aditivo = 232

Volúmen absoluto de agua	= (232	2)/(1000)	= 0.232
Volúmen absoluto de cemento	= (539	9)/(2.88 * 1000) = 0.187
Aditivo (TiO2) 13 %	= (70)/(0.77 * 1000) = 0.091
Volúmen absoluto de agregado grueso	= (968	8)/(2.53 * 1000) = 0.383
Volúmen de aire atrapado	= (2.0	0)/(100)	= 0.020
Volúmen sub total	=		0.913

Volúmen absoluto de arena

Por tanto el peso requerido de arena seca será de: = (1.000 - 0.913) = 0.087 m3

9, De acuerdo a las pruebas de laboratorio se tienen % de humedad, por las que se tiene que ser corregidas los pesos de los agregados:

```
Agregado grueso húmedo ( 968 )*( 1.0158 )= 983 Kg.
Agregado Fino húmedo ( 222 )*( 1.0711 )= 238 Kg.
```

10, El agua de absorción no forma parte del agua de mezclado y debe excluirse y ajustarse por adición de agua. De esta manera la cantidad de agua efectiva es:

232 - 968 *
$$(1.58 - 1.99)$$
 - 222 $(7.11 - 2.61)$ = 226

DOSIFICACIÓN

AGREGADO	DOSIFICACIÓN EN	PROPORCIÓN EN	DOSIFICACIÓN EN	PROPORCIÓN EN
	PESO SECO	VOLUMEN	PESO HÚMEDO	VOLUMEN
	(Kg/m3)	PESO SECO	(Kg/m3)	PESO HÚMEDO
Cemento	539	1.00	539	1.00
Aditivo (TiO2)	70	0.13	70	0.13
Agua	232	0.43	226	0.42
Agreg. Grueso	968	1.79	983	1.82
Agreg. Fino	222	0.41	238	0.44
Aire	2.0 %	*	2.0 %	

12.69 BOLSAS / m3 DE CEMENTO

DOSIFICACIÓN POR PESO:

 Cemento
 :
 42.50 Kg.

 Aditivo (TiO2)
 5.53 Kg.

 Agregado fino húmedo
 :
 18.72 Kg.

 Agregado grueso húmedo
 :
 77.47 Kg.

 Agua efectiva
 :
 17.78 Kg.

PERCEPTEC E.I.R.L.
Laboratorio Mocanico de Supino Pavimentos y Geoteorio
Ing. Coy Tupia Kuris

SP VABO ATOMO MECANICA DE JELOS PAVIMENTOS Y CONCRETO CIP 218720

DOSIFICACIÓN POR TANDAS:

Para Mezcladora de 9 pies3

1.0	Bolsa	de C	emento:	Redo	nde	0
-	0.25	рЗ	de Aditivo	0.3	рЗ	de Aditivo
-	0.40	р3	de Arena	0.4	рЗ	de Arena
-	1.80	рЗ	de Grava	1.8	p3	de Grava
-	18	Lt	de Agua	18	Lt	de Agua

RECOMENDACIONES

Debido a las características de los agregados, se recomienda que la dosificación tanto de la arena como de la grava se realice en forma separada, tal como se indica en el item DOSIFICACION POR TANDAS.

* Se debera de hacer las correcciones del W% del A.F. y A.G.

PERGEOTEC E.I.R.L..
aboratorio Mecarica de faccion y animentan y Guelanni

INC. PLOS PAVIMENTOS Y CONCRETO
CIP 218720

DENSIDAD, ABSORCION Y POROCIDAD

ASTM C-642

INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÂNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, TESIS

PUNO - 2023

UBICACIÓN: PUNO-SAN ROMAN - JULIACA
SOLICITA: BACH. APAZA QUISPE, ALBER MILTON

F. INGRESO : 2023-12-26 F. EMISIÓN 2024-01-03 BACH. MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO

: ADOQUIN DE CONCRETO 10x20x8 cm PRESENTACIÓN

: MP IDENTIFICACION DE MUESTRA EDAD EN DIAS : 28 fc (kg/cm2) : 380

DATOS DE LAB	ORATORIO					0.00		
MUESTRA	THE PLANE		MASA DE PE	ROBETA SECA AL HOOR	NO (g)			MASA SECA FINAL (g)
No.	24h.	48h.	Δ%	OBSERVACION	72h.	Δ%	OBSERVACION	MUDICOCOL I MATE (8)
1	811.12	808.13	0.37	OK	808.13	0.00	OK	808.13
2	813.01	810.00	0.37	OK	810.00	0.00	OK	810.00
3	814.03	811.01	0.37	OK	811.01	0.00	OK	811.01

MUESTRA		MASA	DE PROBETA	DESPUES DE INMERSIO	N EN AGUA (g)			MASA DESPUES DE
No.	48h.	72h.	Δ%	OBSERVACION	96h.	Δ%	OBSERVACION	INMERSION FINAL (g)
1	844.11	845.13	0.12	OK	845.13	0.00	OK	845.13
2	845.02	846.01	0.12	OK	846.01	0.00	OK	846.01
3	846.03	847.02	0.12	OK	847.02	0.00	OK	847.02

	MASA DESPUES DE INMERSION (g)			
MUESTRA N°	EBULLICION	SUMERGIDO		
	5h + 14h	APARENTE		
1	828.10	447.12		
2	829.01	448.02		
3	830.01	448.95		

PROPIEDAD	PROBETA N°	VALOR	PROMEDIC	
ADDODOUGH DESPUES DE	1	4.58		
ABSORCION DESPUES DE	2	4.45	4.49	
INMERSION (%)	3	4.44		
ADDODOLOU DECOUED DE	1 1	2.47		
ABSORCION DESPUES DE	2	2.35	2.39	
INMERSION Y EBULLICION (%)	3	2.34		
DEMONDAD OF ORAL OFFICE	1	2.12		
DENSIDAD GLOBAL SECA	2	2.13	2.13	
(g/cm3)	3	2.13		
PENDIDAD DEODUED DE INMEDIONI	1	2.22	2.22	
DENSIDAD DESPUES DE INMERSION (g/cm3)	2	2.22		
(g/cilis)	3	2.22		
DENSIDAD DESPUES DE	1	2.17		
INMERSION Y EBULLICION (g/cm3)	2	2.18	2.18	
INVIERSION I EBULLICION (grains)	3	2.18		
		2.24		
DENSIDAD APARENTE (g/cm3)	2	2.24	2.24	
- OEP -	3	2.24		
R Land Landson	1	5.24		
VOLUMEN DE VACIOS (%)	2	4.99	5.07	
	3	4.99		

Tupa Ruiz CLATORIO MECANICA DE PAZIMENTOS Y CONCRETO CIP 218720 SUELC



DENSIDAD, ABSORCION Y POROCIDAD

ASTM C-642

PERGEOTEC INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO PUNO - 2023 TESIS

UBICACIÓN : PUNO-SAN ROMAN - JULIACA SOLICITA : BACH, APAZA QUISPE, ALBER MILTON BACH. MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO

F. INGRESO

: 2023-12-26

802.23

2024-01-03 F. EMISIÓN

OK

PRESENTACIÓN ADOQUIN DE CONCRETO 10x20x8 cm 7% (TiO2)

802.23

801.58

0.25

IDENTIFICACION DE MUESTRA EDAD EN DIAS fc (kg/cm2)

> 24h. 803.10 804.25

804.56

0						es La lassonia
2701	OGF.	100 miles 191	OTE	0.05	EI	1 (100)
				200		
	MASA DE PI	ROBETA SECA AL HOOR	NO (g)		TO COL	MACA CECA FINAL (a)
48h.	Δ%	OBSERVACION	72h.	Δ%	OBSERVACION	MASA SECA FINAL (g)
900.00	0.27	OK	900.00	0.00	OK	900.00

802.23

0.00

PERGEOTE

MUESTRA	MASA DESPUES DE							
N°	48h.	72h.	Δ%	OBSERVACION	96h.	Δ%	OBSERVACION	INMERSION FINAL (g)
1	832.04	832.05	0.00	OK	832.05	0.00	OK	832.05
2	834.26	835.28	0.12	OK	835.28	0.00	OK	835,28
3	833.65	833.67	0.00	OK	833.67	0.00	OK	833.67

ANIFOTDA	MASA DESPUES DE INMERSION (g)			
MUESTRA N°	EBULLICION	SUMERGIDO		
Miles Co.	5h + 14h	APARENTE		
1	812.08	436.04		
2	813.27	439.21		
3	811.65	437.54		

PROPIEDAD	PROBETA N°	VALOR	PROMEDIO	
ABSORCION DESPUES DE	1	3.99	at Labour	
INMERSION (%)	2	4.12	4.04	
THE TOO IT (10)	3	4.00		
ABSORCION DESPUES DE	20-1	1.50	OTE	
INMERSION Y EBULLICION (%)	2	1.38	1.38	
THE TOTAL TENDERICA (%)	3	1.26		
DENSIDAD GLOBAL SECA	1	2.13	111	
(g/cm3)	2	2.14	2.14	
(greins)	3	2.14		
DENSIDAD DESPUES DE INMERSION	LEC	2.21		
(g/cm3)	2	2.23	G = 2.22	
(gans)	3	2.23		
DENSIDAD DESPUES DE	1	2.16	all yes	
INMERSION Y EBULLICION (g/cm3)	2	2.17	2.17	
THE TOTAL TESPELICION (GIGIIS)	3	2.17	ELK	
BE GE	1	2.20	and com	
DENSIDAD APARENTE (g/cm3)	2	2.21	2.20	
To be live and party	3	2.20	TAGE	
In a R	1	3.19	DEL SON	
VOLUMEN DE VACIOS (%)	2	2.95	2.94	
	3	2.69		

PERCEOTRIC E.I.R.L.
Labordon Monator describes Parinetre y Communication of the Communication



TEBIS: INFLUENCIA DEL DIOXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FISICO, MECANICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, UBICACIÓN: PUNO-SAN ROMAN - JULIACA
SOLICITA: BACH. APAZA QUISPE, ALBER MILTON
BACH. MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO

F. EMPIRANI

T. DESCRIPTION

: ADOQUIN DE CONCRETO 10x20x8 cm

IDENTIFICACION DE MUESTRA : 10% (TiO2)

EDAD EN DIAS fc (kg/cm2) 380

MUESTRA	The second	The second second	MASA DE PE	ROBETA SECA AL HOORI	VO (g)	3 (0.10)		A STATE OF S
N°	24h.	48h.	Δ%	OBSERVACION	72h.	Δ%	OBSERVACION	MASA SECA FINAL (g)
1.24	804.11	802.09	0.25	OK	802.09	0.00	OK	802.09
2	805.13	801.12	0.50	OK	801.12	0.00	OK	801.12
3	804.58	801.61	0.37	OK	801.61	0.00	OK	801.61

MUESTRA MASA DE PROBETA DESPUES DE INMERSION EN AGUA (g)								
No.	48h.	72h.	Δ%	OBSERVACION	96h.	Δ%	OBSERVACION	INMERSION FINAL (g)
1	838.12	839.10	0.12	OK	839.10	0.00	OK	839.10
2	835.10	836.13	0.12	OK	836.13	0.00	OK	836.13
3	836.63	837.62	0.12	OK	837.62	0.00	OK	837.62

MUESTRA	MASA DESPUES DE INMERSION (g)				
MUESTRA Nº	EBULLICION	SUMERGIDO			
"	5h + 14h	APARENTE			
1	822.11	440.09			
2	820.04	439.03			
3	821.07	439.56			

PROPIEDAD	PROBETA N°	VALOR	PROMEDIO
ABSORCION DESPUES DE	1	4.61	- III F Fair
INMERSION (%)	2	4.37	4.49
1141121101014(70)	3	4.49	
ABSORCION DESPUES DE		2.50	TAPLY.
INMERSION Y EBULLICION (%)	2	2.36	2.43
INMERSION TEBUELICION (%)	3	2.43	
DENSIDAD GLOBAL SECA	15.1.	2.10	1101
(g/cm3)	2	2.10	2.10
(Bain)	3	2.10	
ENSIDAD DESPUES DE INMERSION (g/cm3)	11	2.20	2.20
	2	2.19	
(8-2110)	3	2.20	GET
DENSIDAD DESPUES DE	1	2.15	27 7 7 100
INMERSION Y EBULLICION (g/cm3)	2	2.15	2.15
- Essential (grants)	3	2.15	- RA
THE STATE OF THE S	1	2.22	The state of the s
DENSIDAD APARENTE (g/cm3)	2	2.21	2.21
The state of the s	3	2.21	
I.P. mell	1	5.24	AFRUE
VOLUMEN DE VACIOS (%)	2	4.97	5.10
	3	5.10	

PERCEOTEC E.I.R.L.

Doration locarizade Sustanta Parametra y C

Inc. Frey Tupa Ruiz

ESP LIBORATORIO MECANICA DE

SUELOS PAVMENTOS Y CONCRETO

CIP 218720



ASSUNCTION Y POROCIDAD

ASSUNCTION OF A STATE OF A STAT TESIS

SOLICITA :

PRESENTACIÓN : ADOQUIN DE CONCRETO 10x20x8 cm

IDENTIFICACION DE MUESTRA EDAD EN DIAS fc (kg/cm2) : 13% (TiO2) : 28 : 380

DATOS DE LAB	ORATORIO	AND DESCRIPTIONS						
MUESTRA		A COLUMN	MASA DE PE	ROBETA SECA AL HOORI	NO (g)	NETS'S		MASA SECA FINAL (g)
N°	24h.	48h.	Δ%	OBSERVACION	72h.	Δ%	OBSERVACION	MASA SEGA FINAL (g)
100	802.02	799.01	0.38	OK	799.01	0.00	OK	799.01
2	805.00	803.03	0.24	OK	803.03	0.00	OK	803,03
3	803.12	801.09	0.25	OK	801.09	0.00	OK	801.09

MUESTRA	MASA DE PROBETA DESPUES DE INMERSION EN AGUA (g)								
N°	48h	72h	Δ%	OBSERVACION	96h.	Δ%	OBSERVACION	INMERSION FINAL (g)	
1	841.21	842.19	0.12	OK	842.19	0.00	OK	842.19	
2	845.13	845.14	0.00	OK	845.14	0.00	OK	845.14	
3	843.17	843.65	0.06	OK	843.65	0.00	OK	843.65	

MUESTRA	MASA DESPUES DE INMERSION (g)				
MUESTRA	EBULLICION	SUMERGIDO			
14	5h + 14h	APARENTE			
1	821.23	433.21			
2	825.52	438.49			
3	823.38	435.85			

PROPIEDAD	PROBETA N°	VALOR	PROMEDIC	
ABSORCION DESPUES DE	1	5.40		
INMERSION (%)	2	5.24	5.32	
INVIENDION (20)	3	5.31		
ABSORCION DESPUES DE	1	2.78		
INMERSION Y EBULLICION (%)	2	2.80	2.79	
INMERSION I EBULLICION (98)	3	2.78		
DENSIDAD GLOBAL SECA	1	2.06		
(g/cm3)	2	2.07	2.07	
	3	2.07		
DENSIDAD DESPUES DE INMERSION (g/cm3)	1	2.17		
	2	2.18	2.18	
(gallo)	3	2.18	SGEU	
DENSIDAD DESPUES DE	1	2.12		
INMERSION Y EBULLICION (g/cm3)	2	2.13	2.12	
INVIERSION I EBOLLICION (grains)	3	212		
The second secon	1	2.18	Contract of	
DENSIDAD APARENTE (g/cm3)	2	2.20	2.19	
	3	2.19		
I Revenue	1	5.73	CERCI	
VOLUMEN DE VACIOS (%)	2	5.81	5.76	
	3	5.75		

PERCEONEC

TCY Tupa Ruiz MATORIO MECANICADE MAMENTOS Y CONCRETO CIP 218720



ASTM C-88

: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÂNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023 TESIS

UBICACIÓN : PUNO-SAN ROMAN - JULIACA

SOLICITA : BACH. APAZA QUISPE, ALBER MILTON

F. INGRESO : 2023-12-26 BACH, MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO F. EMISIÓN 2024-01-05

PRESENTACIÓN
IDENTIFICACION DE MUESTRA
EDAD EN DIAS
10 (kg/cm²)
MUMERO DE MUESTRAS :PROBETA DE 3º DE DIAMETRO : MP : 28 : 380 : 02

COMPUESTO QUÍMICO TEMPERATURA DE SOLUCION DENSIDAD RELATIVA TIEMPO DE SUMERSIÓN 26°C :7DIAS PESO DESPUES DE ENSAYO (g) MUESTRA Nº PESO ORIGINAL (9) 791.72 793.24 100.00 0.01 0.00

RESULTADOS DE ENSAYO		1000		
PROPIEDAD	PROBETA N°	VALOR	PROMEDIO	L. PERG MANUELLE
DUDADU DAD AL ATAQUE DE	The Land Sand	0.00	FU Page	
DURABILIDAD AL ATAQUE DE	2	0.00	0.00	
SULFATOS (%)				

Dirección: Jr. Teodoro Valcarcel MZ. E1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka 2da Etapa

PERCEOTEC E.I.R.L.

Ing. PRATORIO MECANICA DE NUMENTOS Y CONCRETO CIP 218720



TESIS

INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SOLICITA

SOLICITA

SOLICITA

INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SOLICITA

SOLIC TESIS

SOLICITA BACH, APAZA QUISPE, ALBER MILTON BACH, MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO

PRESENTACIÓN IDENTIFICACIÓN DE MUESTRA EDAD EN DIAS fc (kg/cm²) MUMERO DE MUESTRAS :PROBETA DE 3º DE DIAMETRO 7% : 28 : 380 : 02

COMPUESTO QUIMICO TEMPERATURA DE SOLUCION SULFATO DE MAGNESIO

DENSIDAD RELATIVA TIEMPO DE SUMERSIÓN :7DIAS

MUESTRA N°	PESO ORIGINAL (g)	PESO FRACCIÓN ORIGINAL (%)	PESO DESPUES DE ENSAYO (g)	PESO DE FRACCIÓN DESPUES DE ENSAYO (%)	PERDIDA DE PESO DESPUES DE ENSAYO	GRADO DE DESINTEGRACIÓN (%)
1 9	767.81	100.00	767.81	100.00	0.00	0.00
2	767.12	100.00	767.11	100.00	0.01	0.00
3	- IRL	LABOR	PER	nG\		ATEU OF
4	The state of the s	100		PET	G	
5		EC E	Seat Village	101	PEL	- AGE
6	(1)	A Secure of the second	-	N. St. Control of the	O L- VI	- TOEL -

-011		111		L. L. Marine	
PROPIEDAD	PROBETA N°	VALOR	PROMEDIO	Color La	
DURABILIDAD AL ATAQUE DE SULFATOS (%)	ST WATER OF	0.00	-4-105	T. E. I. Nille T. I.	
	2	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00
30LFA103 (N)	3	A CONTRACTOR OF THE PARTY OF TH	-0(E CONTRACTOR OF THE CONTRACTOR	

PERGEOTEC E.I.R.L. Ing. Pro Tupa Riverson Market Spanish Roman Riverson Rive Tupa Ruiz MATORIO MECANICA DE MIMENTOS Y CONCRETO CIP 218720

F. INGRESO

F. EMISIÓN

: 2023-12-26

: 2024-01-05



ASTINC-88

ASTINC-88

: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARRCIA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÂNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRIRIGIDO, PUNO - 2023

UBICACIÓN · PUNO-SAN ROMAN - JULIACA : BACH, APAZA QUISPE, ALBER MILTON SOLICITA BACH, MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO

F. INGRESO : 2023-12-26 F. EMISIÓN 2024-01-05

PRESENTACIÓN IDENTIFICACIÓN DE MUESTRA EDAD EN DIAS :PROBETÀ DE 3º DE DIAMETRO : 10% : 28 380

fc (kg/cm2) MUMERO DE MUESTRAS

COMPUESTO QUIMICO TEMPERATURA DE SOLUCIÓN DENSIDAD RELATIVA TIEMPO DE SUMERSIÓN

:7 DIAS

: SULFATO DE MAGNESIO : 26°C : 1.160

MUESTRA N°	PESO ORIGINAL (9)	PESO FRACCIÓN ORIGINAL (%)	PESO DESPUES DE ENSAYO (g)	PESO DE FRACCIÓN DESPUES DE ENSAYO (%)	PERDIDA DE PESO DESPUES DE ENSAYO	GRADO DE DESINTEGRACIÓN (%)
10	762.55	100.00	762.55	100.00	0.00	0.00
2	763.23	100.00	763.23	100.00	0.00	0.00
3	-oL.	LANGE PAR	PER	SHO HILLIAM CO.	U LAGINGTON	TEG PLONE
4	Control of the Control		L. Histor	PER	Control of the Contro	EU TANK STREET
5	00000	CEI.	merco	D L. I ABOH IN		ME TOO SE
6	011111111111111111111111111111111111111	17 5000		= 1.1 octon	The second second	TOPE !

	3	I Kee was	1
PROPIEDAD	PROBETA N°	VALOR	PROMEDIO
DURABILIDAD AL ATAQUE DE	LU TAGE	0.00	-6
SULFATOS (%)	2	0.00	0.00
OULI AT OU (N)	3 0	A STATE OF THE PARTY OF THE PAR	0

Dirección: Jr. Teodoro Valcarcel MZ. E1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka 2da Etapa

PERGEOTEC E.I.R.L.

Tupa Ruiz FORTORIO MECANICA DE PAVIMENTOS Y CONCRETO CIP 218720 ESP D



: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÂNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023 TESIS

: PUNO-SAN ROMAN - JULIACA : BACH, APAZA QUISPE, ALBER MILTON SOLICITA BACH, MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO

F. INGRESO : 2023-12-26 F. EMISIÓN 2024-01-05

PRESENTACIÓN :PROBETA DE 3º DE DIAMETRO IDENTIFICACION DE MUESTRA EDAD EN DIAS fc (kg/cm2) MUMERO DE MUESTRAS : 28 : 380 : 02

PERGEOTE

COMPUESTO QUÍMICO TEMPERATURA DE SOLUCION DENSIDAD RELATIVA TIEMPO DE SUMERSIÓN SULFATO DE MAGNESIO : 26°C : 1.160 : 7 DIAS

MUESTRA N°	PESO ORIGINAL (g)	PESO FRACCIÓN ORIGINAL (%)	PESO DESPUES DE ENSAYO (g)	PESO DE FRACCIÓN DESPUES DE ENSAYO (%)	PERDIDA DE PESO DESPUES DE ENSAYO	GRADO DE DESINTEGRACIÓN (%)
10	747.47	100.00	747.47	100.00	0.00	0.00
2	746.08	100.00	746.08	100.00	0.00	0.00
3	- OL	LABOR PA	PET	WO WILLIAM OF THE	CAR THOUSE	TEU
4	CENT OF		Lat \ Ligger	DEN	E G	20 1
5	Talk Dis	TO EN	CHETOMAN	- O L. \\ (10000000000000000000000000000000000	PER	- CE
6	1012 C	110	/	C. I. Copper	5 1 1 1 1000	DEL

TEU	705	T. Parant			
PROPIEDAD	PROBETA N°	VALOR	PROMEDIO		
DURABILIDAD AL ATAQUE DE SULFATOS (%)	1A TABLE	0.00	EU LOSCIE		
	2	0.00	0.00		
SULFATUS (%)	3	AND DE LEN	20		

PERGEOTEC E.I.R.L.



MÓDULO DE ELASTICIDAD DEL CONCRETO - ESTÁTICO

UBICACIÓN: BACH. APAZA QUISPE, ALBER MILTON SOLICITA : BACH. MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO

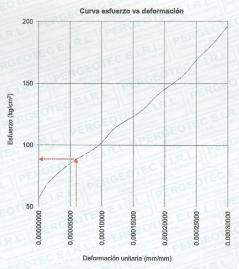
INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023
PUNO - SAN ROMAN - JULIACA F. INGRESO: 2023-12-18 F. EMISIÓN : 2023-12-20

Datos de la muestra			
Longitud inicial (cm)	10,00		
Longitud promedio del espécimen (cm)			
Diametro promedio (cm)	15,15		
Masa inicial (kg)	***		
Area del especimen (cm²)	180,27		

Datos del di	seño
fc (kg/cm²)	380
Tipo	Compresión
Identificación de muestra	MP
Edad en días	28
Carga Ultima (kg)	68321,022

Datos de	el ensayo	
f'c último (kg/cm²)	TIRI	379,32
fc A d=0.000050	S ₁	85,55
40% fc último (kg/cm²)	S ₂	140,9
d=0.000050	81	0,00005
d A 40% de f'c último	е2	0,00019

			formaciones		
Lect. No.	Carga kN	Carga kg	Deformación mm	Deformación Unitaria	Esfuerzo kg/cm²
. 1	10,28	1048,252	0,000	0,00000000	6
2	19,98	2037,361	0,000	0,00000000	11
3	30,09	3068,277	0,000	0,00000000	17
4	40,36	4115,509	0,000	0,00000000	23
5	50,07	5105,638	0,000	0,00000000	28
6	75,21	7669,164	0,000	0,00000000	43
7	100,58	10256,143	0,000	0,00000000	57
8	125,85	12832,925	0,002	0,00001800	71
9	151,32	15430,100	0,005	0,00005100	86
10	175,85	17931,425	0,009	0,00009400	99
11	201,37	20533,699	0,012	0,00012100	114
12	225,38	22981,999	0,016	0,00016200	127
13	250,05	25497,599	0,019	0,00019000	141
14	275,69	28112,109	0,023	0,00022800	156
15	300,07	30598,138	0,025	0,00025200	170
16	325,16	. 33156,565	0,028	0,00028000	184
17	351,17	35808,805	0,030	0,00030400	199
18	375,55	38294,834	0,033	0,00033000	212
19	399,88	40775,764	0,036	0,00035500	226
20	450,44	45931,367	0,039	0,00039100	255
21	499,18	50901,385	0,040	0,00040200	282
22	552,89	56378,193	0,041	0,00041300	313
23	600,09	61191,177	0,041	0,00041100	339
24	622,84	63510,995	0,040	0,00040200	352
25	657,63	67780,223	0,039	0,00039100	372
26	670,00	68321.022	0,038	0,00038200	379
27			-IR.L	1000	
35					41501
36		EVOR			
37		OF THE	DGF		



Resultados de Módulo	elasticidad
Cte. Elás. fc Ult.	18192,63
Módulo Ec kg/cm²	335617,24
Cte. Elás. f'c Nomin.	17216,80

TOY TUPA RUIZ C-ATORIO MECANICA DE AVIMENTOS Y CONCRETO CIP 218720

PERCEOTECE.I.R.L.



INFORME DE ENSAYO MÓDULO DE ELASTICIDAD DEL CONCRETO - ESTÁTICO

TESIS

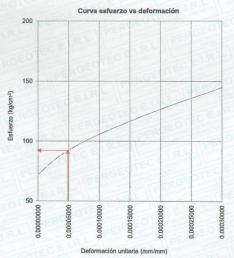
INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÂNICO, Y DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023
PUNO - SAN ROMAN - JULIACA F. INGRESO: 2023-12-18 UBICACIÓN: BACH. APAZA QUISPE, ALBER MILTON BACH. MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO SOLICITA : F. EMISIÓN : 2023-12-20

Datos de la muestra		
Longitud inicial (cm)	10,00	
Longitud promedio del espécimen (cm)	-	
Diametro promedio (cm)	15,00	
Masa inicial (kg)		
Area del especimen (cm²)	176,71	

Datos del diseño		
fc (kg/cm²)	380	
Tipo	Compresión	
Identificación de muestra	7%	
Edad en días	28	
Carga Ultima (kg)	69095,403	

Datos del ensayo		
f'c último (kg/cm²)	TR	391,33
f'c A d=0.000050	S ₁	68,72
40% f°c último (kg/cm²)	S ₂	136,1
d=0.000050	01	0,00005
d A 40% de l'c último	62	0,00025

Lect. No.	Carga kN	Carga kg	Deformación mm	Deformación Unitaria	Esfuerzo kg/cm²
1	10,00	1019,700	0,000	0,00000000	6
2	20,00	2039,400	0,000	0,00000000	12
3	30,00	3059,100	0,000	0,00000000	17
4	40,00	4078,800	0,000	0,00000000	23
5	50,00	5098,500	0,000	0,00000000	29
6	75,00	7647,750	0,000	0,00000000	43
7	100,00	10197,000	0,000	0,00000000	58
8	125,00	12746,250	0,000	0,00000000	72
9	150,00	15295,500	0,003	0,00003200	87
10	175,00	17844,750	0,008	0,00080000	101
11	200,00	20394,000	0,014	0,00014400	115
12	225,00	22943,250	0,022	0,00021600	130
13	250,00	25492,500	0,030	0,00029600	144
14	275,00	28041,750	0,037	0,00036800	159
15	300,00	30591,000	0,043	0,00043200	173
16	325,00	.33140,250	0,047	0,00047200	188
17	350,00	35689,500	0,048	0,00048000	202
18	375,00	38238,750	0,047	0,00047200	216
19	400,00	40788,000	0,044	0,00044000	231
20	450,00	45886,500	0,041	0,00041000	260
21	499,15	50898,326	0,038	0,00038000	288
22	550,48	56132,446	0,036	0,00036000	318
23	589,79	60140,886	0,028	0,00028000	340
24	625,61	63793,966	0,022	0,00022000	361
25	665.46	67858,401	0,016	0,00016000	384
26	677.59	69095,403	0,008	0,00080000	391
27			ZIRA-	1115	
35				DE EN	A. Carlo
36		TEV.			
37			- POINT		



Resultados de Módulo	Resultados de Módulo elasticidad		
Cte. Elás. Fc Ult.	21073,34		
Módulo Ec kg/cm²	395548,24		
Cte. Elás. f'c Nomin.	20291,23		

PERGEOPEC E.I.R.L. TCY Tupa Nuta-NOW DIMECANICADE WINELTOS Y CONCPETO CIP 218720



INFORME DE ENSAYO MÓDULO DE ELASTICIDAD DEL CONCRETO - ESTÁTICO

INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023

UBICACIÓN: PUNO - SAN ROMAN - JULIACA BACH. APAZA QUISPE, ALBER MILTON BACH. MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO

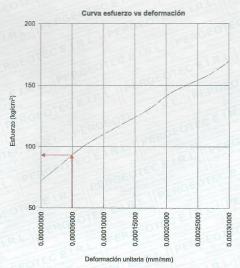
F. INGRESO	: -	2023-12-18
F. EMISIÓN	:	2023-12-20

Datos de la muestra		
Longitud inicial (cm)	10	
Longitud promedio del espécimen (cm)		
Diametro promedio (cm)	15,00	
Masa inicial (kg)		
Area del especimen (cm²)	176.71	

Datos del diseño		
fc (kg/cm²)	380	
Tipo	Compresión	
Identificación de muestra	10%	
Edad en días	28	
Carga Ultima (kg)	58669,243	

Datos del ensayo		
f'c último (kg/cm²)	-TR.	332,59
f'c A d=0.000050	S ₁	93,00
40% f'c último (kg/cm²)	S ₂	124,6
d=0.000050	81	0,00005
d A 40% de l'c último	02	0,00015

Deformaciones					
Lect. No.	Carga kN	Carga kg	Deformación mm	Deformación Unitaria	Esfuerzo kg/cm²
1	10,00	1019,700	0,000	0,00000000	6
2	20,00	2039,400	0,000	0,00000000	12
3	30,00	3059,100	0,000	0,00000000	17
4	40,00	4078,800	0,000	0,00000000	23
5	50,00	5098,500	0,000	0,00000000	29
6	75,00	7647,750	0,000	0,00000000	43
7	100,00	10197,000	0,000	0,00000000	58
8	125,03	12749,309	0,000	0,00000000	72
9	150,65	15361,781	0,004	0,00003500	87
10	175,25	17870,243	0,007	0,00007000	101
11	200,51	20446,005	0,012	0,00012000	116
12	225,00	22943,250	0,017	0,00017000	130
13	250,65	25558,781	0,021	0,00021000	145
14	275,80	28123,326	0,027	0,00027000	159
15	301,58	30752,113	0,031	0,00031000	174
16	325,80	. 33221,826	0,033	0,00033000	188
17	350,16	35705,815	0,035	0,00034500	202
18	375,45	38284,637	0,035	0,00035000	217
19	400,31	40819,611	0,035	0,00035000	231
20	451,10	45998,667	0,033	0,00032500	260
21	500,07	50992,138	0,023	0,00023000	289
22	539,98	55061,761	0,017	0,00017000	312
23	575,35	58669,243	0,011	0,00011000	333
24			E CENTRAL CONTROL		
32		VIP.			
33		-		1992	
34	aller a salvester a salves a salvester a salvester a salvester a salvester a salvester a s			Nº -	
35		-ATE		- E.I.	S. Carrie
36	-ceal	FY		TE	
37	A James and		CERUE		



Resultados de Módulo elasticidad Cte. Elás. l'c Ult. 177 Módulo Ec kg/cm² 314099.74

PROTOCO MECANICADE WIMENTOS Y CONCRETO CIP 218720



INFORME DE ENSAYO MÓDULO DE ELASTICIDAD DEL CONCRETO - ESTÁTICO

TESIS

UBICACIÓN:

INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023
PUNO - SAN ROMAN - JULIACA
BACH. APAZA QUISPE, ALBER MILTON
F. EMISIÓN: 2023-12-20 F. EMISIÓN : 2023-12-20 BACH. MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO

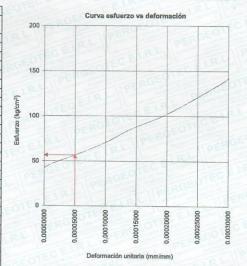
Datos de la muestra 10 Longitud promedio del es 15,15 Diametro promedio (cm) Masa inicial (kg) Area del especimen (cm²) 180,27

SOLICITA :

Datos del diseño		
fc (kg/cm²)	380	
Tipo	Compresión	
Identificación de muestra	13%	
Edad on días	28	
Carga Ultima (kg)	56513,227	

Datos del ensayo							
f'c último (kg/cm²)	=181	299,50					
fc A d=0.000050	S ₁	57,00					
40% f'c último (kg/cm²)	S ₂	111,0					
d=0.000050	01	0,00005					
d A 40% de l'c último	02	0,00023					

			formaciones		
Lect. No.	Carga kN	Carga kg	Deformación mm	Deformación Unitaria	Esfuerzo kg/cm²
1	10,00	1019,700	0,000	0,00000000	6
2	20,00	2039,400	0,000	0,00000000	11
3	30,00	3059,100	0,000	0,00000000	17
4	40,00	4078,800	0,000	0,00000000	23
5	50,00	5098,500	0,000	0,00000000	28
6	75,00	7647,750	0,000	0,00000000	42
7	100,00	10197,000	0,005	0,00005000	57
8	125,03	12749,309	0,010	0,00010000	71
9	150,65	15361,781	0,014	0,00014000	85
10	175,25	17870,243	0,019	0,00019000	99
11	200,51	20446,005	0,023	0,00023000	113
12	225,00	22943,250	0,027	0,00026500	127
13	250,65	25558,781	0,030	0,00030000	142
14	275,80	28123,326	0,033	0,00032500	156
15	301,58	30752,113	0,037	0,00037000	171
16	325,80	33221,826	0,040	0,00039500	184
17	350,16	35705,815	0,042	0,00041500	198
18	375,45	38284,637	0,042	0,00042000	212
19	400,31	40819,611	0,043	0,00042500	226
20	451,10	45998,667	0,035	0,00034500	255
21	490,57	50023,423	0,010	0,00010000	277
22	554,21	56513,227	0,006	0,00061000	300
23				7 1000	
24			SEEU !		TOU.
32				- GE	
33				PERM	
34				1750	
35					- PEANY
36	-300	EV S		TEV \	
37	1977		-000		



Resultados de Módulo elasticidad 17951,71 Módulo Ec kg/cm² 299043,94 Cte. Elás, fc Nomin.

Cy Tupa Ruiz



PRUEBA DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN

NTP 339.034

: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023 TESIS

SOLICITANTE : BACH. ALBER MILTON APAZA QUISPE

: BACH. RENE OSWALDO MAMANI MAMANI

: JULIACA - SAN ROMÁN - PUNO

F. INGRESO F. EMISIÓN

: 2023-11-03

: 2023-11-07

NIO	DESCRIPCIÓN DE LA MUESTRA	ADITIVO	CARGA	ANCHO	LARGO	AREA cm2	ESF. ROTURA Kg/cm2	F'C Kg/cm2	FECHA VACIADO	FECHA ROTURA	EDAD	%
14-		(%)										
1	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	0	55844	9.99	20	199.8	279.50	380	27/10/2023	03/11/2023	7	73.559
1	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS											
2	ADOQUIN DE PRUEBA F 10x20x8cm	0	56426	10	19.99	199.9	282.27	380	27/10/2023	03/11/2023	7	74.28%
4	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS											
3	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm		57356	10	20	200	286.78	380	27/10/2023	03/11/2023	7	75.479
2	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS	0										
4	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	67	73315	10.01	20	200.2	366.21	380	27/10/2023	03/11/2023	7	96.379
4	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS											
5	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	7	72490	10	20	200	362.45	380	27/10/2023	03/11/2023	7	95.389
	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS											
6	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	7	74179	10	20.01	200.1	370.71	380	27/10/2023	03/11/2023	7	97.56%
	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS	7										
7	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	10	62869	10.01	19.99	200.0999	314.19	380	27/10/2023	03/11/2023	7	82.68%
'	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS	10										
8	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	10	61528	10	20	200	307.64	380	27/10/2023	03/11/2023	7	80.96%
0	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS											
9	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	10	62197	10	20.01	200.1	310.83	380	27/10/2023	03/11/2023		81.809
9	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS										7	
10	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	13	53664	10	20	200	268.32	380	27/10/2023	03/11/2023	7	70.619
	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS											
11	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	13	55238	10	20.01	200.1	276.05	380	27/10/2023	03/11/2023	7	72.659
11	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS											
12	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	13	54661	10.01	19.99	200.0999	273.17	380	27/10/2023	03/11/2023	7	71.89%
12	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 7 DÍAS											

Tupa Ruiz



PRUEBA DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN

NTP 339.034

: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023 TESIS

SOLICITANTE : BACH. ALBER MILTON APAZA QUISPE

: BACH. RENE OSWALDO MAMANI MAMANI

: JULIACA - SAN ROMÁN - PUNO LUGAR

: 2023-11-20 F. INGRESO

F. EMISIÓN 2023-11-24

	DESCRIPCIÓN DE LA MUESTRA	ADITIVO	CARGA	ANCHO	LARGO	AREA cm2	ESF. ROTURA Kg/cm2	F'C Kg/cm2	FECHA VACIADO	FECHA ROTURA	EDAD DIAS	%
Mō		(%)										
1	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	0	69020	10	20	200	345.10	380	07/11/2023	21/11/2023	14	90.82%
	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS											
_	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	0	68046	10.01	19.99	200.0999	340.06	380	07/11/2023	21/11/2023	14	89.49%
2	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS											
	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	0	69688	9.99	20	199.8	348.79	380	07/11/2023	21/11/2023	14	91.79%
3	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS											
4	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	7	75912	10	19.99	199.9	379.75	380	07/11/2023	21/11/2023	14	99.939
4	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS											
5	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	7	75468	10	20	200	377.34	380	07/11/2023	21/11/2023	14	99,305
	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS											
6	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	7	76372	10.01	20	200.2	381.48	380	07/11/2023	21/11/2023	14	100.39
	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS											
7	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	10	75050	10	20	200	375.25	380	07/11/2023	21/11/2023	14	98.759
'	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS	10										
8	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	10	74661	10	20.01	200.1	373.12	380	07/11/2023	21/11/2023	14	98.199
٥	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS	10										
9	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	10	73899	10.01	19.99	200.0999	369.31	380	07/11/2023	21/11/2023	14	97.199
	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS											
10	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	13	62432	10	20	200	312.16	380	07/11/2023	21/11/2023	14	82.15
	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS											
11	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	13	63902	10	20.01	200.1	319.35	380	07/11/2023	21/11/2023	14	84.049
	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS						323.33					
12	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	13	63084	10	20	200	315.42	380	07/11/2023	21/11/2023	14	83.019
	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 14 DÍAS											



PRUEBA DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN

NTP 339.034

: INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÂNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRÍGIDO, PUNO - 2023 TESIS

SOLICITANTE : BACH. ALBER MILTON APAZA QUISPE

: BACH. RENE OSWALDO MAMANI MAMANI

: JULIACA - SAN ROMÁN - PUNO LUGAR

F. INGRESO : 2023-11-24

F. EMISIÓN : 2023-11-30

AIO	DESCRIPCIÓN DE LA MUESTRA	ADITIVO	CARGA	ANCHO	LARGO	AREA	ESF. ROTURA	F'C	FECHA	FECHA	EDAD	%
14-	DESCRIPCION DE LA MOESTRA	(%)	Kg cm	CITI	cm	cm2	Kg/cm2	Kg/cm2	VACIADO	ROTURA	DIAS	70
1	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	0	76268	10	20.01	200.1	381.15	380	27/10/2023	24/11/2023	28	100,30%
-	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS		70200	10	20.01	200.1	301.13	360	2//10/2025	24/11/2023	28	100.30%
2	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	0	75934	10.01	19.99	200.0999	379.48	380	27/10/2023	24/11/2023	28	00.000
-	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS		75934	10.01	19.99	200.0999	379.48	380	2//10/2023	24/11/2023	28	99.86%
3	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	0	74500	10			TOPE	1			4	
2	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS		76522	10	20	200	382.61	380	27/10/2023	24/11/2023	28	100.69%
4	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	GEY.		-	015	-		FIL	N-UV			13.00
4	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS	7	79358	10	20.01	200.1	396.59	380	27/10/2023	24/11/2023	28	104.379
5	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	E.R.	-116			PEL			GEU			TEL.
2	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS	7	79832	10	20	200	399.16	380	27/10/2023	24/11/2023	28	105.049
_	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm		FATE	-			- 1.P-			117		
6	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS	7	81511	10.01	19.99	200.0999	407.35	380	27/10/2023	24/11/2023	28	107.20%
7	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm			OE	Toris.		CEU	1000		ELEC.		
/	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS	10	75708	10	20	200	378.54	380	27/10/2023	24/11/2023	28	99.62%
8	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	EV			6/10	-11		-11.			ER	
0	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS	10	76332	9.99	20	199.8	382.04	380	27/10/2023	24/11/2023	28	100.549
9	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	TOE	440			EU1	of Print		OF.			L. Ko
9	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS	10	76318	10	19.99	199.9	381.78	380	27/10/2023	24/11/2023	28	100.47%
10	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm		ELT	1			The same		- CACE	OF DE		-
10	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS	13	71690	10	20	200	358.45	380	27/10/2023	24/11/2023	28	94.33%
44	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm			FOI			-EGF		11-	ELQ.		
11	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS	13	72919	10.01	20	200.2	364.23	380	27/10/2023	24/11/2023	28	95.85%
40	ADOQUIN DE PRUEBA 10x20x8cm	Maria !	-	1				QUF	EMPT AND		615	
12	F'c. 380 . TMN. de 3/4" - 28 DÍAS	13	73740	10	20	200	368.70	380	27/10/2023	24/11/2023	28	97.03%

Dirección: Jr. Teodoro Valcarcel MZ. E1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka 2da Etapa



LABORATORIO DE SUELOS Y CONCRETO

CONTROL Y ASEGURAMIENTO DE CALIDAD EN OBRAS CIVILES RUC: 20601612616

ENSAYOS QUIMICOS EN SUELOS Y AGREGADOS

CODIGO DE ENSAYO

GCT - EPH - 013

PROYECTO

UBICACIÓN SOLICITANTE

N° de Muestra

Fig. 1-1

INFLUENCIA DEL DIÓXIDO DE TITANIO Y LA RADIACIÓN INFRARROJA EN EL COMPORTAMIENTO FÍSICO, MECÁNICO, Y QUÍMICO DEL PAVIMENTO SEMIRRIGIDO, PUNO - 2023

PUNO - SAN ROMAN - JULIACA

BACH. APAZA QUISPE, ALBER MILTON

BACH. APAZA QUISPE, ALBER MILTON

BACH. MAMANI MAMANI, RENE OSWALDO

ENSAYADO EN: LABORATORIO GECCONTROL TOTAL EIRL

NO INDICA Cantera Nuestra

BRIQUETAS M - 01, 02, 03 y 04 Cota:

Progresiva

		DETALLE DE LA MUESTRA	DETERMINACIÓN DEL VALOR PH (NTP 339.176		
MATERIAL	1	AGREGADO	- THE PARTY OF THE	GAS JUILLI TOTAL EURO	
PRESENTACIÓN	:	BRIQUETAS DE 6" DE DIAMETRO		MOCKETTALE EXPLO	
REFERENCIA	:	MUESTRA ALTERADA	MP	12,10	
ENSAYOS	1	DETERMINACIÓN DEL POTENCIAL DE HIDROMETRO	Gertina Park	CONTROL TOTAL	
MÉTODO		ELECTROMETRICO		PERSONAL PROPERTY.	

	DETALLE DE LA MUESTRA	DETERMINACIÓN DEL V	ALOR PH (NTP 339.176)
MATERIAL	: AGREGADO	Control of the last of the las	CONTRACTOR OF STREET
PRESENTACIÓN	: BRIQUETAS DE 6" DE DIAMETRO	CONCERNATION ELICIA	
REFERENCIA	: MUESTRA ALTERADA	MP + 7% TiO ₂	12,20
ENSAYOS	: DETERMINACIÓN DEL POTENCIAL DE HIDROMETRO	COLUMN DE	
MÉTODO	: ELECTROMETRICO	The state of the s	

DETALLE DE LA MUESTRA			DETERMINACIÓN DEL VALOR PH (NTP 339.176)		
MATERIAL	1:	AGREGADO	100 mm 2 mm 2 Mm	CATED TOTAL	
PRESENTACIÓN	:	BRIQUETAS DE 6" DE DIAMETRO	CANDON THE STATE OF		
REFERENCIA	1	MUESTRA ALTERADA	MP + 10% TiO ₂	12,20	
ENSAYOS	1	DETERMINACIÓN DEL POTENCIAL DE HIDROMETRO	- The same of the		
MÉTODO		ELECTROMETRICO	Section 1997		

	DETALLE DE LA MUESTRA	DETERMINACIÓN DEL VALOR PH (NTP 339.176)		
MATERIAL	: AGREGADO		SAME STALL EVAN	
PRESENTACIÓN	: BRIQUETAS DE 6" DE DIAMETRO	THIRD POINT		
REFERENCIA	: MUESTRA ALTERADA	MP + 13% TiO ₂	12,20	
ENSAYOS	: DETERMINACIÓN DEL POTENCIAL DE HIDROMETRO	Grand State of the		
MÉTODO	: ELECTROMETRICO	CARD THE STATE OF		

OBSERVACIONES:

* Las muestras fueron puestas en el laboratorio por el solicitante.

* Las muestras provienen despues del ensayo de modulo de elasticidad del concreto.

* Las muestras fueron saturadas durante 24 horas en agua destilada antes de su ensayo



Los resultados reflejados en este informe solo están relacionados a la muestra ensayada.

Está terminantemente prohibido la reproducción parcial o total de este documento sin la autorización escrita de GEOCONTROL TOTAL E.I.R.L.

El laboratorio no se hace responsable del mal uso ni el incorrecta interpretación de los resultados aqui declarados.

INGENIERÍA - CONSTRUCCIÓN - CONTROL DE CALIDAD - SUPERVISIÓN - SEGURIDAD EN OBRA

Dirección: Av. Circunvalación N° 1728 - JUDIAGO 27 / 951 871589.

Indiannos: DST-328588 / 951 010447 / 951 871589.

Anexo 6 Certificado de calibración



Certificado de Calibración - Laboratorio de Fuerza

F-354

Calibration Certificate - Laboratory of Force

Page / Pág. 1 de 5

Los resultados emitidos en este Certificado se

refieren al momento y condiciones en que se realizaron las mediciones. Dichos resultados

solo corresponden al item que se relaciona en esta página. El laboratorio que lo emite no se responsabiliza de los perjulcios que puedan derivarse del uso inadecuado de los instrumentos y/o de la información

Este Certificado de Campragion de los resultados a asegura la trazabilidad de los resultados a internacionales, que

patrones nacionales e internacionales, reproducen las unidades de medida de acuerdo

con el Sistema Internacional de Unidades (SI)

El usuario es responsable de la Calibración de

los instrumentos en apropiados intervalos de

The results issued in this Certificate relates to the time and conditions under which the

measurements. These results correspond to the item that relates on page number one. The laboratory, which will not be liable for any damages that may arise from the improper use of the instruments and/or the information

This Calibration Certificate documents and

ensures the traceability of the reported results to national and internationals standards, which realize the units of measurement according to

the International System of Units (SI). The user is responsable for Calibration the measuring instruments at appropriate time

provided by the customer.

tiempo.

intervals

Equipo MAQUINA ELECTRICA DIGITAL PARA ENSAYOS DE CONCRETO **Fabricante PINZUAR** Modelo PC-160

Número de Serie 397 Identificación Interna

NO INDICA Capacidad Máxima 1000 kN

Solicitante PERGEOTEC EMPRESA INDIVIDUAL DE RESPONSABILIDAD LIMITADA

JR. TEODORO VALCARCEL MZA, E-1 LOTE, 08 Dirección URB. PRADERAS DEL INKA IEE PUNO- SAN ROMAN - JULIACA

PUNO Ciudad

echa de Calibración 2023 - 09 - 07

cha de Emisión 2023 - 09 - 07

de páginas del certificado, incluyendo anexos ulicate and documents attach

Metrologia Pinzuar no se puede reproducir el Contilicado, excepto ousndo se reproduce en su tofalidad, ya que proporciona la seguridad que las partes del Certificado no se de calibración sin firma no son válidos.

without the approval of the Finizhet Metrology Lubbratory, the report can not be reproduced, except when it is reproduced in its entirely, since it provides the security that the parts of the Certificate are not

Firmas que Autorizan el Certificado

TM-PC-05E-01 R12

Calle Ricardo Palma Nº 998 Urbanización San Joaquín Bellavista - Callao. Teléfonos 51(1) 5621263 - 4641686 | RPC 986654547 - RPM 943827118 | labmetrologia@pinzuar.com.co



Pág. 2 de 5

DATOS TÉCNICOS

Máquina de Ensayo Bajo Ca	libración	Instrumento(s) de Referencia		
Clase	2,0			
Dirección de Carga	Compresión	Instrumento	Transductor de Fuerza de 1 MN	
Tipo de Indicación	Digital	Modelo	KAL 1MN	
División de Escala	0,1 kN	Clase	0,5	
Resolución	0,1 kN	Número de Serie	HV325-911250	
Intervalo de Medición	Del 0 % al 100 % de la	Certificado de		
Calibrado	carga máxima.	Calibración	5047 del INM	
Limite Inferior de la Escala	10 kN	Próxima Calibración	2025-02-03	
	RESULTADOS D	E LA CALIBRACIÓN		

La calibración se efectuó siguiendo los lineamientos establecidos en el documento de referencia NTC-ISO 7500-1:2007 Materiales Metálicos. Verificación de Máquinas de Ensayo Uniaxiales Estáticos. Parte 1: Máquinas de Ensayo de Tracción/Compresión Verificación y Calibración del Sistema de Medida de Fuerza, en donde se específica un intervalo de temperatura comprendido entre 10°C a 35°C, con una variación máxima de 2°C durante cada serie de medición. Se utilizó el método de comparación directa aplicando Fuerza Indicada Constante.

Se realizó una inspección general de la máquina y se determina que: Se puede continuar la calibración como se recibe el equipo

Tabla 1. Indicaciones como se recibió y se entregó la máquina después de ajuste

Indicación del -		C			Equipo Patrón p		
%	BC kN	S ₁ Ascendente kN	S ₂ Ascedente	S ₂ ' No Aplica	S ₃ Ascendente kN	No Aplica	Promedio S _{1, 2 y 3} kN
10	100,0	101,11	100,91		101,31		101,11
20	200,0	201,56	201,36		201,66	TO STATE OF THE PARTY OF	201,53
30	300,0	302,19	302,29		302,19		302,23
40	400,0	403,32	403,52		403,32	The second second	403,38
50	500,0	503,93	504,23	****	504.13		504,10
60	600,0	604,63	604,33		604.83		604,60
70	700,0	705,93	706,03		706,34		706,10
80	800,0	806,73	807,03		806.83	//	806.86
90	900,0	904,81	905,01		904.91		904.91
100	1 000,0	1.003,7	1 003,8		1 003,4		1 003,6

LM-PC-05-F-01 R12,0

Calle Ricardo Palma Nº 998 Urbanización San Jaaquín Bellavista - Callao. Teléfonos 51(1) 5621263 - 4641686 | RPC 986654547 - RPM 943827118 | labmetrologia@pinzuar.com.co



Pág 3 de S

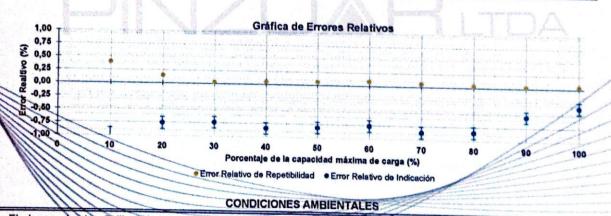
RESULTADOS DE LA CALIBRACIÓN Continuación...

Tabla 2. Error realitivo de cero, t_0 , calculado para cada serie de medición a partir de su cero residual

fo,a1 %	fo.s2 %	losz %	fo,as %	10,84
0,000	0.000		0.000	

Tabla 3. Resultados de la Calibración de la máquina de ensayo.

Indicación del IBC		Indicación	Errores Relativos Resolución Incertidumbre ndicación Repetibilidad Reversibilidad Relativa Expandida							ndicación De alla la l		Incertidumbre Expandida		Me	
%	kN	9	b %	v %	8 %	Section of the Control of the Contro	U %								
10	100,00	-1,10	0,40		0,100	0,25	0,25	2,01							
20	200,00	-0,76	0,15		0,050	0,22									
30	300,00	-0,74	0,03		0,033	and the same of th	0,11	2,01							
40	400,00	-0,84	0,05		0,025	0,33	0,11	2,02							
50	500,00	-0,81	0,06	The same of the sa		0,44	0,11	2,01							
60	600,00	-0,76	0,08	1	0,020	0,55	0,11	2,01							
70	700,00	-0,86			0,017	0,66	0,11	2,01							
80	800,00	The state of the s	0,06	****	0,014	0,77	0,11	2,01							
90		-0,85	0,04	****	0,013	0,88	0,11	2,02							
100	900,00	-0,54	0,02		0,011	0,99	0,11	2,01							
100	1 000,0	-0,36	0,04		0,010	1.1	0,11	2,02							



El lugar de la Calibración fue LABORATOTIO de la empresa PERGEOTEC EMPRESA INDIVIDUAL DE RESPONSABILIDAD LIMITADA ubicada en PUNO. Durante la Calibración se presentaron las siguientes condiciones ambientales.

Temperatura Ambiente Máxima: 21,2 °C Humedad Relativa Máxima: 76 % HR

Temperatura Ambiente Mínima: 20,6 °C Humedad Relativa Mínima: 75 % HR

LM-PC-05-F-01 R12.0

Celle Ricerdo Pelma Nº 998 Urbenización San Joaquín Bellavista - Callao. Teléfonos 51(1) 5621263 - 4641686 | RPC 986654547 - RPM 943827118 | labmetrologia@pinzuar.com.co



Páa. 4 de 5

RESULTADOS DE LA CALIBRACIÓN Continuación...

Tabla 4.

Coeficientes para el cálculo de la fuerza en función de su defomación y su R2, el cual refleja la bondad del ajuste del modelo a la variable.

A ₀ A ₁	A ₂	A3	- R ²
1,89080 E00 9,88960 E-01	5,04885 E-05	-3,77203 E-08	1,0000 E00

 $F = A_0 + (A_1 * X) + (A_2 * X^2) + (A_3 * X^3)$

Tabla 5.

Valores calculados en función de la fuerza aplicada

Indicación					
kN	0,0	10,0	20,0	30,0	40,0
100,0	101,25	111,24	121,23	131,23	141,23
150,0	151,24	161,26	171,29	181,32	191,36
200,0	201,40	211,45	221,50	231,56	241,63
250,0	251,70	261,77	271,85	281,93	292,02
300,0	302,10	312,20	322,29	332,39	342,49
350,0	352,59	362,70	372,81	382,92	393.03
400,0	403,14	413,25	423,37	433,48	443,59
450,0	453,71	463,82	473,94	484,05	494,17
500,0	504,28	514,39	524,50	534.61	544.71
550,0	554,82	564,92	575,02	585,11	595,21
600,0	605,30	615,38	625,46	635,54	645,62
650,0	655,69	665,75	675,81	685,87	695,92
700,0	705,96	716,00	726,04	736,06	746.08
750,0	756,10	766,10	776,10	786,10	796,08
800,0	806,06	816,03	825,99	835,94	845,88
850,0	855,82	865,75	875,66	885,57	895,47
900,0	905,35	915,23	925,10	934,95	944,79
950,0	954,63	964,45	974,26	984,06	993,84

Valores Residuales

Indicación del IBC kN	Promedio S1, 2 y 3 kN	Por Interpolación kN	Residuales
100,0	101.11	101,25	0,1
200,0	201.53	201,40	- 0,1
300,0	302,23	302,10	- 0,1
400,0	403,38	403,14	- 0,2
500.0	504,10	504,28	0,2
600.0	604,60	605,30	0,7
700,0	706,10	705,96	- 0,1
800,0	806,86	806,06	- 0.8
900,0	904,91	905,35	0.4
1 000,0	1 003,6	1 003,6	0,0

LM-PC-05-F-01 R12.0

Calle Ricardo Palma Nº 998 Urbanización San Joaquín Bellavista - Callao. Teléfonos 51(1) 5621263 - 4641686 | RPC 986654547 - RPM 943827118 | labmetrologia@pinzuar.com.co



INCERTIDUMBRE DE MEDICIÓN

La incertidumbre expandida de la medición reportada (Tabla No.3), se establece como la incertidumbre estándar de medición multiplicada por el factor de cobertura k = 2,023 y la probabilidad de cobertura, la cual es del 95,45%, con una distribución "t-student". La incertidumbre expandida fue estimada bajo los lineamientos del documento: JCGM 100:2008. GUM 1995 with minor corrections. Evaluation of measurement data Guide to the expression of uncertainty in measurement. First Edition. September 2008.

TRAZABILIDAD

El/Los certificado(s) de calibración de el/los patrón(es) usado(s) como referencia para la Calibración que se mencionan en la Pág. 2, se pueden descargar accediendo al enlace en el código QR.



CRITERIOS PARA LA CLASIFICACIÓN DE LA MÁQUINA DE ENSAYO

La siguiente Tabla proporciona los valores máximos permitidos, para los diferentes errores relativos del sistema demedición de fuerza y para la resolución relativa del indicador de fuerza que caracteriza una escala de la máquina de ensayo de acuerdo con la clase apropiada para sus ensayos según la sección 7 de la Norma NTC-ISO 7500-1:2007 Materiales Metálicos. Verificación de Máquinas de Ensayo Uniaxiales Estáticos. Parte 1: Máquinas de Ensayo de Tracción/Compresión Verificación y Calibración del Sistema de Medida de Fuerza

Clase de la escala de la máquina	Indicación	Repetibilidad	Reversibilidad*	Cero	Resolución relativa
0,5	0,5	0,5	0,75	0,05	0,25
· 1 章 華 · 白	And commonton	a - Puntane	1,5	0,1	0,5
2	2	2	3	0,2	1
3	3	3	4.5	0.3	1.5

*El error realtivo de reversibilidad se determina solamente cuando es previamente solicitado por el cliente.

OBSERVACIONES

- Se emplea la coma (,) como separador decimal.
- 2. En cualquier caso, la máquina debe calibrarse si se realiza un cambio de ubicación que requiera desmontaje, o si se somete a ajustes o reparaciones importantes. Numeral 9. NTC-ISO 7500-1:2007
- 3. Con el presente Certificado de Calibración se adjunta la etiqueta de Calibración No. F-354

Fin del Certificado

LM-PC-05-F-01 R12.0



CALIBRACIÓN, MANTENIMIENTO Y VENTAS DE EQUIPOS E INSTRUMENTOS DE LABORATORIO SUELOS - MATERIALES - CONCRETOS - ASFALTOS - ROCAS - FÍSICA - QUÍMICA RUC Nº 20602182721 EQUIPOS E INSTRUMENTOS

PERUTEST SAC PERUIEST PROCTOR MODIFICADO

PERUIESTSAC

The stand of the states of the
CERTIFICADO DE FABRICACION MOLDE PROCTOR MODIFICADO MANUFACTURADO POR PERUTEST S.A.C. EQUIPOS DE LABORATORIO Diametro interno
THE STATE OF THE PROPERTY OF T
CONTRACTOR SHOP BROCK OR MODIFICADO SE
LES SELLO C. LES MES LES LES LES LES LES LES LES LES LES L
STON AND AND THE AND AND THE AND POR AND
To the de to the to the training of the state of the of the state of t
CALLED COLOR OF THE COLOR OF TH
C. Let Mile C. A. Str. Miles Str. C. L. S. Miles M. C. L. S. C.
EQUIPOS DE LABORATORIO SE LA COMPOSITORIO DE LA CONTROL DE
Stantis Stanto C. Clerking St. Les All C. Cel College St. Sept. St. St. St. St. St. St. St. St. St. S
Diametro interno Con 1524 mm ± 0,7 mm 60 0 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50
Alluran Allura
Sarie of the Sarie
COLOR TO SELECTION OF SELECTION
El Molde Proctor Modificado ha sido Fabricado, examinado v
ensayado en nuestros talleres de acuerdo con las
South of the configuration of the second of
St. St. High Strain to the st. Ash They style of the styl
A STMD 1557 OF STATE
A STEP 220 MARY MITO E AA E
CAS THE WELL THE PARTY WINDS BY 14 TO MILE BY 15 TO THE PARTY.
the state of the contraction of the state of
Lo tie the contract of the ties of the contract of the ties the ti
The contraction of the contracti
Ash of the deing, 2 dedictembre de 2023 sto et an the state of sta
The state of the s
TO THE SELECTION OF THE
ST RUTE C X SP JULE SEE SEE SEE SEE SEE SEE SEE SEE SEE S
Aprobado: Aprobado: S. L.
The affection of the state of t
ET C 151 WILL C 1 5 to VILL Sty C 151 STEPLY C ST 15 THE STY C 151 WILL C 15 TO VILL STY STY CO
To the state of th
of standing of the standing of the standing stan
or the been to the only of the beautiful being the beautiful by the beautiful of the office of the original original of the original original original original original origi
The control of the co
Principal: Jr. La Madrid Mz. E Lt. 14 Urb. Los Olivos - San Martin de Porres Lima
Sucursal: Calle Sinchi Roca Nroc 1320 La Victoria - Chiclayo - Lambayaque
El Molde Proctor Modificado ha sido Fabricado, examinado y ensayado en nuestros talleres de acuerdo con las especificaciónes de las normas: Norma de ensayo: ASTMD-1557 NTP 339 1417 MTC E 115 Aprobado: Aprobado Den Tigo Principal Jr. La Madrid Mz. El L. 14 Urb. Los Olivos - San Martin de Porres - Lima Sucursasi Calle Slichi Roca, Nro. 1320 - La Victoria - Chiclayo - Lambayaque Teléronio: 913028621 - 913028623 - 913028624 Officina: (511) 764 5730 Email: ventas@perutest.com.pe

PERUTES

ANTESTS AC.

STSAC. PERUIESI

ERVIE

MESTSAC

PERUTEST SAC.

PERUTEST S.A.C. PERUTE

WILEST S.A.C. PERUIEST S.A.C.

PERU

PERMITES SAC. Principal: Jr. La Madrid Mz. E'Lt. 14 Urb. Los Olivos - San Martin de Porres - Lima Sucursal: Calle Sinchi Roca Nro. 1320 - La Victoria - Chiclayo - Lambayaque HST SAC. Telefono: 913028621 4913028623 - 913028624 Officina: (511) 764 5730 E-mall : ventas@perutest.com.pe Web; www.perutest.com.pe



LABORATORIO DE METROLOGIA

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN SM-1251-2023

DESTINATARIO : PERGEOTEC E.I.R.L.

: MZ. E-1 LOTE 8 URB. PRADERAS DEL INKA - PUNO - SAN ROMAN - JULIACA DIRECCION

FECHA : 11 de Julio del 2023

LUGAR DE CALIBRACIÓN : Laboratorio Metrologia PYS EQUIPOS

INSTRUMENTO DE MEDICION: BALANZA

6200 g MARCA : OHAUS CAPACIDAD MÁXIMA DIV. DE ESCALA (d) 0.1 g Nº DE SERIE : B946572544 MODELO : SJX6201/E DIV. DE VERIFICACIÓN (e) 1 g TIPO : ELECTRÓNICA CAPACIDAD MÍNIMA

CLASE

PESAS UTILIZADAS: CERTIFICADO: 315, 318 - CM - M - 2019

CALBRACIÓN EFECTUADA SEGÚN: NMP-003-96 y Procedimiento de Calibración de Balanzas de funcionamiento No Automático PC-011-INDECOPI

INSPECCIÓN VISUAL

AJUSTE DE CERO	TIENE	ESCALA	NO TIENE	
OSCILACIÓN LIBRE	TIENE	CURSOR	NO TIENE	
PLATAFORMA	TIENE	NIVELACIÓN	TIENE	
SISTEMA DE TRABA	NO TIENE	The state of the s		

ENSAYO DE REPETIBILIDAD

	Inicial	Final		Inicial	Final
Temp °C	17.5	17.5	H.R.%	75	75

Medición	Carga L1 =	3000	g	Carga L2 =	6000	
N°	1(g)	ΔL(g)	E(g)	1(g)	ΔL(g)	E(g)
a 1	3000.0	0.05	0.01	6000.0	0.07	-0.01
1 2	3000.0	0.05	0.01	6000.0	0.07	-0.01
3	3000.0	0.05	0.01	6000.0	0.07	-0.01
4	3000.0	0.05	0.01	6000.0	0.07	-0.01
5	3000.0	0.05	0.01	6000.0	0.07	-0.01
6	3000.0	0.05	0.01	6000.0	0.07	-0.01
7	3000.0	0.05	0.01	6000.0	0.07	-0.01
. 8	3000.0	0.05	0.01	6000.0	0.07	-0.01
_ 9	3000.0	0.05	0.01	6000.0	0.07	-0.01
10	3000.0	0.05	0.01	6000.0	0.07	-0.01

= I + 1/2e - AL - L

Carga (g)	E.M.P. (g)	
3000.0	0.00	0.3
6000.0	0.00	0.3

A: Este informe de calibración NO podrá ser reproducido parcial o totalmente sin la autorizacion de PYS EQUIPOS EIRL

2 El usuario es responsable de la calibración de los instrumentos de medición. Se recomienda realizar la calibración

en intervalos de 06 meses dependiendo del uso y movilización de la misma

Calle 4, Mz F1, Lt. 05 Urb. Virgen del Rosario - Lima 31 TROUBINA LA REPRODUCCIÓN TOTAL YO PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO SIN LA AUTORIZACIÓN DE PYS EQUIPOS EL R.L. S



LABORATORIO DE METROLOGIA

ENSAYO DE EXCENTRICIDAD

5

	Inicial	Final	
Temp. ºC	17.5	17.5	

	Inicial	Final	
H.R. (%)	75	75	

Posición	Detrmin	ación del	Error en (Cero Eo	1	Determinación del Error Corregido Ec				
de la Carga	Carga Minima*	(g)	ΔL (g)	Eo (g)	Carga L(g)	(g)	ΔL (g)	E (g)	Ec (g)	±(g)
e 1	(g)	20.0	0.05	0.00	- 15-16	2000.0	0.05	0.00	0.00	0.2
2		20.0	0.06	-0.01		2000.0	0.05	0.00	0.01	0.2
3 2	20	20.0	0.06	-0.01	2000	2000.0	0.05	0.00	0.01	0.2
4		20.0	0.05	0.00		2000.0	0.06	-0.01	-0.01	0.2
5		20.0	0.05	0.00	1	2000.0	0.06	-0.01	-0.01	0.2

Valor entre 0 y 10e

E=I+1/2e-ΔL-L

Ec = E - Eo

ENSAYO DE PESAJE

	Inicial	Final		Inicial	Final
Temp, °C	17.5	17.5	H.R. (%)	75	75
	77		The state of the s		

(∈Carga		CRECIENTES				DECRECIENTES				
ML(g)	1(g)	ΔL(g)	E(g)	Ec(g)	l(g)	ΔL(g)	E(g)	Ec(g)	E. M. P. ±(g)	
₹ 20	20.00	0.04	0.01		THE SHALL	W Wester	36.7351	(0)	-19/	
> 600	599.99	0.04	0.00	-0.01	599.98	0.04	-0.01	-0.02	0.1	
№ 1200	1200.00	0.04	0.01	0.00	1200.00	0.05	0.00	-0.01	0.1	
1800	1799.99	0.05	-0.01	-0.02	1799.98	0.05	-0.02	-0.03	0.1	
2400	2400.00	0.05	0.00	-0.01	2400.00	0.06	-0.01	-0.02	0.2	
3000	2999.99	0.05	-0.01	-0.02	2999.98	0.06	-0.03	-0.04	0.2	
3600	3600.00	0.06	-0.01	-0.02	3600.00	0.06	-0.01	-0.02	0.3	
-C4200	4200.00	0.06	-0.01	-0.02	4200.00	0.06	-0.01	-0.02	0.3	
₹4800	4800.00	0.06	-0.01	-0.02	4800.00	0.07	-0.02	-0.03	0.3	
₹5400	5399.99	0.06	-0.02	-0.03	5399.98	0.07	-0.04	-0.05	0.3	
€ 6000	6000.00	0.07	-0.02	-0.03	6000.00	0.07	-0.02	-0.03	0.3	

E = I + 1/20 - AL - L

OBSERVACIONES: La Incertidumbre de la medición ha sido determinada con un factor de cobertura K = 2, para un nivel de confianza del 95%. Donde I = Indicación de la balanza.

INCERTIDUMBRE DE LA MEDICIÓN:

U = 0.07 g

Amed Castillo Espinoza Dpto. de Metrologia

Calle 4, Mz F1, Lt. 05 Urb. Virgen del Rosario Lima 31 E COLOR POR COLOR POR



L'ABORATORIO DE METROLOGIA

ENSAYO DE EXCENTRICIDAD

5

0.00	Inicial	Final		
Temp. °C	17.5	17.5		

	Inicial	Final
H.R. (%)	75	75

Posición	Detrmin	ación del	Error en 0	Cero Eo	1	Determinació	n del Error	Corregido I	Ec	E. M. P.
de la Carga	Carga Minima*	(g)	ΔL (g)	Eo (g)	Carga L(g)	(g)	ΔL (g)	E (g)	Ec (g)	±(g)
0 1	(g)	20.0	0.05	0.00	115-16.	2000.0	0.05	0.00	0.00	0.2
1 2		20.0	0.06	-0.01		2000.0	0.05	0.00	0.01	0.2 %
€: 3	20	20.0	0.06	-0.01	2000	2000.0	0.05	0.00	0.01	0.2
, E 4		20.0	0.05	0.00		2000.0	0.06	-0.01	-0.01	0.2 30
5 5		20.0	0.05	0.00	1	2000.0	0.06	-0.01	-0.01	0.2

Valor entre 0 y 10e

E=I+1/2e-∆L-L

Ec = E - Eo

ENSAYO DE PESAJE

Inicial	Final
17.5	17.5

. Vector is common to see	Inicial	Final
H.R. (%)	75	75

(€Carga			ENTES	-400	Build 8	DECRE	CIENTES		E. M. P.
ML(g)	1(g)	ΔL(g)	E(g)	Ec(g)	1(g)	ΔL(g)	E(g)	Ec(g)	±(g)
₹ 20	20.00	0.04	0.01		The state	W Wester	90.7157	10/	-18/
× 600	599.99	0.04	0.00	-0.01	599.98	0.04	-0.01	-0.02	0.1
Nº 1200	1200.00	0.04	0.01	0.00	1200.00	0.05	0.00	-0.01	0.1
- 1800	1799.99	0.05	-0.01	-0.02	1799.98	0.05	-0.02	-0.03	0.1
2400	2400.00	0.05	0.00	-0.01	2400.00	0.06	-0.01	-0.02	0.1
3000	2999.99	0.05	-0.01	-0.02	2999.98	0.06	-0.03	-0.04	0.2
3600	3600.00	0.06	-0.01	-0.02	3600.00	0.06	-0.01	-0.02	0.3
-C4200	4200.00	0.06	-0.01	-0.02	4200.00	0.06	-0.01	-0.02	0.3
₹ 4800	4800.00	0.06	-0.01	-0.02	4800.00	0.07	-0.02	-0.03	0.3
₹5400	5399.99	0.06	-0.02	-0.03	5399.98	0.07	-0.04	-0.05	0.3
€ 6000	6000.00	0.07	-0.02	-0.03	6000.00	0.07	-0.02	-0.03	0.3

E = I + 1/2e - ΔL - L

OBSERVACIONES: La Incertidumbre de la medición ha sido determinada con un factor de cobertura K = 2, para un nivel de confianza del 95%. Donde I = Indicación de la balanza.

INCERTIDUMBRE DE LA MEDICIÓN:

U = 0.07 g

Amed Castillo Espinoza

Dpto. de Metrologia

Calle 4, Mz F1, Lt. 05 Urb. Virgen del Rosario Lima 31 E 200 Calle 4, Mz F1, Lt. 05 Urb. Virgen del Rosario Lima 31 E 200 Calle 4, Mz F1, Lt. 05 Urb. Virgen del Rosario Lima 31 E 200 Calle 24 E 200 Cal



LABORATORIO DE METROLOGIA

GERTIFICADO DE CALIBRACIÓN SM-1248-2020

ENSAYO DE EXCENTRICIDAD

Posición	de las Carg
2	5
	1
3	4

	Inicial	Final
Temp. °C	16.0	16.0

Inicial	Final	Final
H.R. (%)	80	80

Posición	Determ	inación de	el Error en	Cero Eo	1	Determinació	ón del Error	Corregido I	Ec	E. M.P.
de la Carga	Carga Minima*	l (kg)	ΔL (kg)	Eo (kg)	Carga L(kg)	(kg)	ΔL (kg)	E (kg)	Ec (kg)	± (kg)2
1	(kg)	0.010	0.0008	-0.0003	- 10 300	10.000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.002
2	1	0.010	0.0008	-0.0003		10.000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.0028
3	0.010	0.010	0.0008	-0.0003	10.000	10.000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0:002
4	0.010	0.010	0.0008	-0.0003		10,000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.002
5		0.010	0.0008	-0.0003		10.000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0,002

Valor entre 0 y 10e

E=I+1/2d-AL-L

Ec = E - Eo

ENSAYO DE PESAJE

Inicial Final	Inicial Final	Final
Temp. °C 16.0 16.0	H.R. (%) 80	80

Carga		CREC	IENTES	5	SE WYO	DECRE	CIENTES	. 5	E. M. P.
L(kg)	1 (kg)	ΔL(kg)	E(kg)	Ec (kg)	i(kg)	ΔL(kg)	E(kg)	Ec (kg)	±(kg)
0.01	0.010	0.0007	-0.0002		THE R	44.344.83	1		
3.00	3.000	0.0007	-0.0002	0.0000	3.000	0.0008	-0.0003	-0.0001	0.001
6.00	6,000	0.0007	-0.0002	0.0000	6.000	0.0008	-0.0003	-0.0001	0.001
9.00	9,000	0.0010	-0.0005	-0.0003	9.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.001
12.00	12.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	12.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.001
15.00	15.001	0.0010	0.0005	0.0007	15.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.001
18.00	18.001	0.0010	0.0005	0.0007	18.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.002
21.00	21.003	0.0010	0.0025	0.0027	21,000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.002
24.00	24.002	0.0010	0.0015	0.0017	24.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.002
27.00	27.003	0.0010	0.0025	0.0027	27.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.003
30.00	29.999	0.0010	-0.0015	-0.0013	30.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.003
30.00	20.000	0.0010	41.00.14						Fa-F I

E=1+1/2d-ΔL-L Ec = E - Eo

OBSERVACIONES: La Incertidumbre de la medición ha sido determinada con un factor de cobertura K = 2, para un nivel de confianza del 95%. Donde I = Indicación de la balanza,

INCERTIDUMBRE DE LA MEDICIÓN:

U = 2 V0,000418 kg2 + 5,9 x 10-9 R2

Amed Castillo Espinoza Técnico Metrologia

2 pág. de 2

Calle 4, Mz F1,Lt. 05 Urb. Virgen del Rosario Lima 31 OTell: 485 3873 Cel.: 945 183 033 / 945 181 317 / 970 055 989 E-mail: ventas@pys.pe// metrologia@pys.pe oc

PROHIBIDA LA REPRODUCCIÓN TOTAL Y/O PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO SIN LA AUTORIZACIÓN DE PYS EQUIPOS E.LR.L.



L'ABORATORIO DE METROLOGIA

CERTIFICADO DE CALIBRACION SM-1248-2020

ENSAYO DE EXCENTRICIDAD

Posición de las Cargas

	Inicial	Final
Temp. °C	16.0	16.0

Inicial	Final	Final
H.R. (%)	80	80

Posición	Determ	inación de	el Error en	Cero Eo	1	Determinació	ón del Error	Corregido I	Ec	E. M.P.
de la Carga	Carga Minima*	(kg)	ΔL (kg)	Eo (kg)	Carga L(kg)	(kg)	ΔL (kg)	E (kg)	Ec (kg)	± (kg)2
1	(kg)	0.010	0.0008	-0.0003	10000000	10.000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.002
2	()	0.010	0.0008	-0.0003	1	10.000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.0028
3	0.010	0.010	0.0008	-0.0003	10.000	10.000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0:002
4	0.010	0.010	0.0008	-0.0003		10,000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.002
5		0.010	0.0008	-0.0003		10,000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.002

Valor entre 0 y 10e

E = I + 1/2d - ΔL - L

Ec = E - Eo

ENSAYO DE PESAJE

Inicial	Final	Inicial	Final	Final
Temp. °C 16.0	16.0	H.R. (%)	80	80
ACCURATION AND ADDRESS OF THE PARTY OF THE P	AND THE RESERVE AND THE PARTY OF THE PARTY O	TO SHARE THE PROPERTY OF THE PARTY OF THE PA	KELON	

Carga		CREC	IENTES	5	SES LOTO	DECRE	CIENTES	5	E. M. P.
L(kg)	1 (kg)	ΔL(kg)	E(kg)	Ec (kg)	i(kg)	ΔL(kg)	E(kg)	Ec(kg)	±(kg)
0.01	0.010	0.0007	-0.0002			A 14 A 15	100		
3.00	3.000	0,0007	-0.0002	0.0000	3.000	0.0008	-0.0003	-0.0001	0.001
6.00	6.000	0.0007	-0.0002	0.0000	6.000	0.0008	-0.0003	-0.0001	0.001
9.00	9,000	0.0010	-0.0005	-0.0003	9.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.001
12.00	12.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	12.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.001
15.00	15.001	0.0010	0.0005	0.0007	15.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.001
18.00	18.001	0.0010	0.0005	0.0007	18.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.002
21.00	21.003	0.0010	0.0025	0.0027	21.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.002
24.00	24.002	0.0010	0.0015	0.0017	24.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.002
27.00	27.003	0.0010	0.0025	0.0027	27.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.003
30.00	29,999	0.0010	-0.0015	-0.0013	30.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.003

E=I+1/2d-ΔL-L

Ec = E - Eo

OBSERVACIONES: La Incertidumbre de la medición ha sido determinada con un factor de cobertura K = 2, para un nivel de confianza del 95%. Donde I = Indicación de la balanza,

INCERTIDUMBRE DE LA MEDICIÓN:

U = 2 \(\sqrt{0,000418 kg2 + 5,9 x 10-9 R2}\)

Amed Castillo Espinoza

2 pág. de 2

Técnico Metrologia

Calle 4, Mz F1, Lt. 05 Urb. Virgen del Rosario Lima 31: 70 Urb. Vi

PROHIBIDA LA REPRODUCCIÓN TOTAL Y/O PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO SIN LA AUTORIZACIÓN DE PYS EQUIPOS E.I.R.



L'ABORATORIO DE METROLOGIA

GERTIFICADO DE CALIBRACION SM-1248-2020

ENSAYO DE EXCENTRICIDAD

Posición de las Cargas 5

ETRON OG

	Inicial	Final
Temp. °C	16.0	16.0

Inicial	Final	Final	
H.R. (%)	80	80	

Final

80

Posición	Determ	inación de	el Error en	Cero Eo	1	Determinació	ón del Error	Corregido I	Ec	E. M.P.
de la Carga	Carga Minima*	(kg)	ΔL (kg)	Eo (kg)	Carga L(kg)	(kg)	ΔL (kg)	E (kg)	Ec (kg)	± (kg)2
1	(kg)	0.010	0.0008	-0.0003	10000000	10.000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.002
2	()	0.010	0.0008	-0.0003	1	10.000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.0028
3	0.010	0.010	0.0008	-0.0003	10.000	10.000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0:002
4	0.010	0.010	0.0008	-0.0003		10,000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.002
5		0.010	0.0008	-0.0003		10,000	0.0010	-0.0005	-0.0002	0.002

Valor entre 0 y 10e

E = I + 1/2d - ΔL - L

Ec = E - Eo

ENSAYO DE PESAJE

Inicial Final Inicial H.R. (%) 80 Temp. °C 16.0

Carga		CREC	IENTES	5	SIS ACTO	DECRE	CIENTES		E. M. P.
L(kg)	1 (kg)	ΔL(kg)	E(kg)	Ec (kg)	i(kg)	ΔL(kg)	E(kg)	Ec(kg)	±(kg)
0.01	0.010	0.0007	-0.0002		William Print	47.745.8	100		
3.00	3.000	0.0007	-0.0002	0.0000	3.000	0.0008	-0.0003	-0.0001	0.001
6.00	6,000	0.0007	-0.0002	0.0000	6.000	0.0008	-0.0003	-0.0001	0.001
9.00	9,000	0.0010	-0.0005	-0,0003	9.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.001
12.00	12.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	12.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.001
15.00	15.001	0.0010	0.0005	0.0007	15.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.001
18.00	18.001	0.0010	0.0005	0.0007	18.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.002
21.00	21.003	0.0010	0.0025	0.0027	21.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.002
24.00	24.002	0.0010	0.0015	0.0017	24.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.002
27.00	27.003	0.0010	0.0025	0.0027	27.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.003
30.00	29.999	0.0010	-0,0015	-0.0013	30.000	0.0010	-0.0005	-0.0003	0.003

E=I+1/2d-ΔL-L

OBSERVACIONES: La Incertidumbre de la medición ha sido determinada con un factor de cobertura K = 2, para un nivel de confianza del 95%. Donde I = Indicación de la balanza,

INCERTIDUMBRE DE LA MEDICIÓN:

U = 2 \(\sqrt{0,000418 kg2 + 5,9 x 10-9 R2}\)

Amed Castillo Espinoza Técnico Metrologia

2 pág. de 2

PROHIBIDA LA REPRODUCCIÓN TOTAL Y/O PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO SIN LA AUTORIZACIÓN DE PYS EQUIPOS E.I.R.L.

SERVICIO TÉCNICO, CALIBRACIÓN Y CERTIFICACIÓN E.I.R.L. DIR WHIDEC

ASEGURAMIENTO METROLÓGICO

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1068-2023

Páginas: 1 de 2

1. SOLICITANTE

PERGEOTEC E.I.R.L.

Dirección

Mz. E-1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka - San Roman

JULIACA - PUNO

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

MALLA TAMIZ

ARKOLAB

Modelo

NO INDICA

N° de Serie Procedencia

NO INDICA NO INDICA

Material

ACERO INOXIDABLE

Malla Nº

20

Abertura Nominal

850 µm

Código de Identificación

NO INDICA

3. FECHA DE CALIBRACIÓN:

2023-09-04

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales de la DM-INACAL o Internacionales, los que realizan las unidades con el sistema Internacional de Unidades (SI).

Los resultados del presente documento son válidos solo para el equipo calibrado y se refieren al momento y condiciones en que se realizaron las mediciones.

usuario está obligado recalibrar sus instrumentos intervalos apropiados, según el mantenimiento conservación del instrumento.

La empresa no se responsabiliza por el uso inadecuado instrumento, ni de la incorrecta interpretación de los resultados declarados en este documento.

4. LUGAR DE CALIBRACIÓN: Instalaciones de la empresa

5. MÉTODO DE CALIBRACIÓN:

Determinación de la longitud central entre alambres que conformar la malla metálica del tamiz o si la abertura de la malla cumple con el numeral 6.1 de la Norma ASTM E11 Se realizó la calibración tomando como referencia la Norma ISO 3310-1 "TEST SIEVES - Technical Requirements and testing; Parte 1 "Test Sieves of metal wire cloth".

6. TRAZABILIDAD:

Los resultados declarados en este documento tienen trazabilidad a los patrones Nacionales de la Dirección de Metrología DM-INACAL

Trazabilidad	Patrón Utilizado	Certificado de Calibración		
Patrones de Referencia de la	Un Juego de Bloque Planoparalelos Grado "0"	LLA-522-2022		
DM-INACAL	Reticula de Medicion	LLA-004-2023		
	BaroTermoHigrometro	LFP-024-2023 / LH-049-2023		

RESULTADOS

Los resultados de las mediciones se muestran en las páginas siguientes del presente documento. La incertidumbre de medición ha sido determinada según la GUÍA PARA LA EXPRESIÓN DE LA

La incertidumbre de medición na sido determinada según la GUIA PARA LA EXPRESIÓN DE LA INCERTIDUMBRE; con un factor de cobertura K=2, para un nivel de confianza del 95%.

Este Certificado de Calibración cumple con los requisitos técnicos de la Norma Técnica Peruana NTP ISO/IEC 17025 "Requisitos generales para la competencia de laboratorios de Ensayo y Calibración.

Se recomienda mantener limpia la malla metálica para evita la alteración de su medida, una vez utilizado el

equipo este debe ser almacenado en un lugar seco Al instrumento de medición se ha colocado un stiker color verde en señal de calibrado.

SELLO



TI. Carlos Baldarrago Bohorquez GERENTE TECNICO SERVITECC E. R.L.

Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa.

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

SERVICIO TÉCNICO, CALIBRACIÓN Y CERTIFICACIÓN E.I.R.L.



ASEGURAMIENTO METROLÓGICO

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1068-2023

Página: 2 de 2

Las condiciones ambientales durante el proceso de calibración fueron las siguientes:

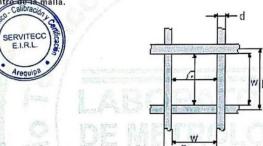
Temperatura ambiente	Humedad Relativa %HR	Presión Ambiental mmHg
22.5°	27%	572 mmHg

Resultados de las mediciones

Abertura Nominal ASTM (µm)	Valor Medido (µm)	Desviación (µm)	Variación Permisible ASTM E11-15 ± (µm)
850	875	25	29.1

El Valor Medido, Corresponde al promedio de una serie de mediciones en diferentes puntos de la malla.

<u>Luz de Malla (w):</u> Distancia entre dos urdimbres o tramas contiguas medida en proyección plana y en el centre de la malla.



Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866 servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1069-2023

Páginas: 1 de 2

1. SOLICITANTE

PERGEOTEC E.I.R.L.

Dirección

Mz. E-1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka - San Roman

JULIACA - PUNO

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

MALLA TAMIZ

Marca

ARKOLAB NO INDICA

Modelo

NO INDICA

N° de Serie

NO INDICA

Procedencia

ACERO INOXIDABLE

Material Malla No

40

Abertura Nominal

300 µm

Código de Identificación

NO INDICA

3. FECHA DE CALIBRACIÓN:

2023-09-04

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales de la DM-INACAL o Internacionales, que realizan las unidades de con el sistema Internacional de Unidades (SI).

resultados del presente documento son válidos solo para el equipo calibrado y se refieren al momento y condiciones en qu se realizaron las mediciones.

El usuario está obliga recalibrar sus instrumentos obligado intervalos apropiados, según el mantenimiento conservación del instrumento.

La empresa no se responsabiliza por el uso inadecuado del instrumento, ni de la incorrecta interpretación de los resultados declarados en este documento.

4. LUGAR DE CALIBRACIÓN: Instalaciones de la empresa

MÉTODO DE CALIBRACIÓN:

Determinación de la longitud central entre alambres que conformar la malla metálica del tamiz o si la abertura de la malla cumple con el numeral 6.1 de la Norma ASTM E11

Se realizó la calibración tomando como referencia la Norma ISO 3310-1 "TEST SIEVES — Technical Requirements and testing; Parte 1 "Test Sieves of metal wire cloth".

TRAZABILIDAD:
Los resultados declarados en este documento tienen trazabilidad a los patrones Nacionales de la Dirección de Metrología DM-INACAL

Trazabilidad	Patrón Utilizado	Certificado de Calibración		
Patrones de Referencia de la DM-INACAL	Un Juego de Bloque Planoparalelos Grado "0"	LLA-522-2022		
	Reticula de Medicion	LLA-004-2023		
	BaroTermoHigrometro	LFP-024-2023 / LH-049-2023		

RESULTADOS

Los resultados de las mediciones se muestran en las páginas siguientes del presente documento.

La incertidumbre de medición ha sido determinada según la GUÍA PARA LA EXPRESIÓN DE LA INCERTIDUMBRE; con un factor de cobertura K=2, para un nivel de confianza del 95%.

Este Certificado de Calibración cumple con los requisitos técnicos de la Norma Técnica Peruana NTP ISO/IEC 17025 "Requisitos generales para la competencia de laboratorios de Ensayo y Calibración.

Se recomienda mantener limpia la malla metálica para evita la alteración de su medida, una vez utilizado el

equipo este debe ser almacenado en un lugar seco Al Instrumento de medición se ha colocado un stiker color verde en señal de calibrado.



rios Baldarrago Behorquez GENENTE TECNICO TI. Carlos SERVITEC

cción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

ASEGURAMIENTO METROLÓGICO CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1069-2023

SERVICIO TÉCNICO, CALIBRACIÓN Y CERTIFICACIÓN E.I.R.L.

Página: 2 de 2

Las condiciones ambientales durante el proceso de calibración fueron las siguientes:

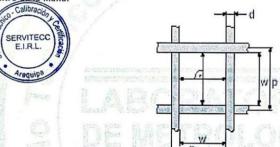
Temperatura ambiente °C	Humedad Relativa %HR	Presión Ambiental mmHg
22.5°	27%	572 mmHg

Resultados de las mediciones

Abertura Nominal ASTM (μm)	Valor Medido (μm)	Desviación (μm)	Variación Permisible ASTM E11-15 ± (µm)
425	425	0.0	15.5

El Valor Medido, Corresponde al promedio de una serie de mediciones en diferentes puntos de la malla.

Luz de Malla (w): Distancia entre dos urdimbres o tramas contiguas medida en proyección plana y en el centro de la malla.



acción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

Scanned by CamScanner

151

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1070-2023

Páginas: 1 de 2

sistema

obligado

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales de la DM-INACAL o Internacionales, los

que realizan las unidades

Internacional de Unidades (SI).

documento son válidos solo para el equipo calibrado y se refieren

al momento y condiciones en que se realizaron las mediciones.

intervalos apropiados, según el uso, mantenimiento y

La empresa no se responsabiliza

por el uso inadecuado del instrumento, ni de la incorrecta

interpretación de los resultados declarados en este documento.

El usuario está obliga recalibrar sus instrumentos

conservación del instrumento.

Los resultados

1. SOLICITANTE

PERGEOTEC E.I.R.L.

Dirección

Mz. E-1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka - San Roman JULIACA - PUNO

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

ARKOLAB

Marca

NO INDICA

Modelo

NO INDICA

N° de Serie Procedencia

NO INDICA

Material

ACERO INOXIDABLE

Malla Nº

100

Código de Identificación

Abertura Nominal

NO INDICA

3. FECHA DE CALIBRACIÓN:

2023-09-04

4. LUGAR DE CALIBRACIÓN: Instalaciones de la empresa

5. MÉTODO DE CALIBRACIÓN:

Determinación de la longitud central entre alambres que conformar la malla metálica del tamiz o si la abertura de la malla cumple con el numeral 6.1 de la Norma ASTM E11
Se realizó la calibración tomando como referencia la Norma ISO 3310-1 "TEST SIEVES – Technical Requirements and testing; Parte 1 "Test Sieves of metal wire cloth".

Los resultados declarados en este documento tienen trazabilidad a los patrones Nacionales de la Dirección

de Metrología DM-INACAL

Trazabilidad	Patrón Utilizado	Certificado de Calibración
Patrones de Referencia de la	Un Juego de Bioque Planoparalelos Grado "0"	LLA-522-2022
DM-INACAL	Reticula de Medicion	LLA-004-2023
	BaroTermoHigrometro	LFP-024-2023 / LH-049-2023

7. RESULTADOS

Los resultados de las mediciones se muestran en las páginas siguientes del presente documento.

La incertidumbre de medición ha sido determinada según la GUÍA PARA LA EXPRESIÓN DE LA INCERTIDUMBRE; con un factor de cobertura K=2, para un nível de confianza del 95%.

Este Certificado de Calibración cumple con los requisitos técnicos de la Norma Técnica Peruana NTP ISO/IEC 17025 "Requisitos generales para la competencia de laboratorios de Ensayo y Calibración.

Se recomienda mantener limpia la malla metálica para evita la alteración de su medida, una vez utilizado el

Se recomienda mantener limpia la malla metálica para evita la alteración de su medida, una vez utilizado el se recomienda mantener importante a la colocado esta de color verde en señal de calibrado. Al instrumento de medición se ha colocado un stiker color verde en señal de calibrado.



TI. Carlos Baldarrago Bohorquez GERENTE TECNICO SERVITECO E LR.L.

Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1070-2023

Página: 2 de 2

Las condiciones ambientales durante el proceso de calibración fueron las siguientes:

Temperatura ambiente	Humedad Relativa %HR	Presión Ambiental mmHg
22.5°	27%	572 mmHg

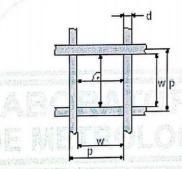
Resultados de las mediciones

Abertura Nominal ASTM (µm)	Valor Medido (µm)	Desviación (μm)	Variación Permisible ASTM E11-15 ± (µm)
150	150	0.0	6.6

El Valor Medido, Corresponde al promedio de una serie de mediciones en diferentes puntos de la malla.

Luz de Malla (w): Distancia entre dos urdimbres o tramas contiguas medida en proyección plana y en el centro de la malla.





Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866 servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

SERVICIO TÉCNICO, CALIBRACIÓN Y CERTIFICACIÓN E.I.R.L.

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1071-2023

Páginas: 1 de 2

del presente

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales de la DM-INACAL o Internacionales, los

que realizan las unidades acuerdo con el sis

resultados

Internacional de Unidades (SI).

documento son válidos solo para el equipo calibrado y se refieren

al momento y condiciones en que se realizaron las mediciones.

El usuarlo está obliga recalibrar sus instrumentos

conservación del instrumento.

intervalos apropiados, según el uso, mantenimiento y

La empresa no se responsabiliza

1. SOLICITANTE

PERGEOTEC E.I.R.L.

Dirección

Mz. E-1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka - San Roman

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

MALLA TAMIZ ARKOLAB

Modelo

NO INDICA

N° de Serie

NO INDICA

Procedencia

NO INDICA

Material

ACERO INOXIDABLE

Malla N°

20

Abertura Nominal

75 µm

Código de Identificación

NO INDICA

2023-09-04

por el uso inadecuado del instrumento, ni de la incorrecta interpretación de los resultados declarados en este documento.

3. FECHA DE CALIBRACIÓN:

4. LUGAR DE CALIBRACIÓN: Instalaciones de la empresa

MÉTODO DE CALIBRACIÓN:

Determinación de la longitud central entre alambres que conformar la malla metálica del tamiz o si la abertura de la malla cumple con el numeral 6.1 de la Norma ASTM E11
Se realizó la calibración tomando como referencia la Norma ISO 3310-1 "TEST SIEVES – Technical Requirements and testing; Parte 1 "Test Sieves of metal wire cloth"

TRAZABILIDAD:
Los resultados declarados en este documento tienen trazabilidad a los patrones Nacionales de la Dirección de Metrología DM-INACAL

Trazabilidad	Patrón Utilizado	Certificado de Calibración
Patrones de Referencia de la DM-INACAL	Un Juego de Bloque Planoparalelos Grado "0"	LLA-522-2022
	Reticula de Medicion	LLA-004-2023
	BaroTermoHigrometro	LFP-024-2023 / LH-049-2023

7. RESULTADOS

Versultados de las mediciones se muestran en las páginas siguientes del presente documento.

La incertidumbre de medición ha sido determinada según la GUÍA PARA LA EXPRESIÓN DE LA INCERTIDUMBRE; con un factor de cobertura K=2, para un nivel de confianza del 95%.

Este Certificado de Calibración cumple con los requisitos técnicos de la Norma Técnica Peruana NTP ISO/IEC 17025 "Requisitos generales para la competencia de laboratorios de Ensayo y Calibración.

Se recomienda mantener limpia la malla metálica para evita la alteración de su medida, una vez utilizado el

equipo este debe ser almacenado en un lugar seco Al instrumento de medición se ha colocado un stiker color verde en señal de calibrado.



TI. Carlos Baldarrago Bohorquez GERENTE TEGNICO SER ECC E.I.R.L.

Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa.

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1071-2023

Página: 2 de 2

Las condiciones ambientales durante el proceso de calibración fueron las siguientes:

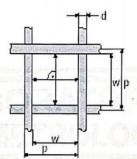
Temperatura ambiente °C	Humedad Relativa %HR	Presión Ambiental mmHg
22.5°	27%	572 mmHg

Resultados de las mediciones

Abertura Nominal ASTM (µm)	Valor Medido (µm)	Desviación (µm)	Variación Permisible ASTM E11-15 ± (µm)
75	75	0.0	4.1

El Valor Medido, Corresponde al promedio de una serie de mediciones en diferentes puntos de la malla. Luz de Malla (w): Distancia entre dos urdimbres o tramas contiguas medida en proyección plana y en el contro de la malla.





Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

SERVICIO TÉCNICO, CALIBRACIÓN Y CERTIFICACIÓN E.I.R.L.

ASEGURAMIENTO METROLÓGICO

acuerdo

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1057-2023

Páginas: 1 de 2

sistema

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales de la DM-

INACAL o Internacionales, los que realizan las unidades

el

con

Internacional de Unidades (SI).

Los resultados del presente documento son válidos solo para

el equipo calibrado y se refieren al momento y condiciones en que

se realizaron las mediciones.

1. SOLICITANTE

PERGEOTEC E.I.R.L.

Dirección

Mz. E-1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka - San Roman JULIACA - PUNO

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

MALLA TAMIZ

Marca

ARKOLAB

NO INDICA

N° de Serie

NO INDICA

Procedencia

NO INDICA

Material

ACERO INOXIDABLE

Malla No

Abertura Nominal

6.30 mm

Código de Identificación

NO INDICA

3. FECHA DE CALIBRACIÓN:

2023-09-04

EI El usuario está obligado recalibrar sus instrumentos a intervalos apropiados, según el mantenimiento conservación del instrumento.

La empresa no se responsabiliza por el uso inadecuado del instrumento, ni de la incorrecta interpretación de los resultados declarados en este documento.

4. LUGAR DE CALIBRACIÓN: Instalaciones de la empresa

5. MÉTODO DE CALIBRACIÓN:

Determinación de la longitud central entre alambres que conformar la malla metálica del tamiz o si la abertura de la malla cumple con el numeral 6.1 de la Norma ASTM E11

Se realizó la calibración tomando como referencia la Norma ISO 3310-1 "TEST SIEVES — Technical Requirements and testing; Parte 1 "Test Sieves of metal wire cloth".

6. TRAZABILIDAD:
Los resultados declarados en este documento tienen trazabilidad a los patrones Nacionales de la Dirección de Metrología DM-INACAL

Trazabilidad	Patrón Útilizado	Certificado de Calibración
Patrones de Referencia de la DM-INACAL	Un Juego de Bloque Planoparalelos Grado "0"	LLA-522-2022
	Reticula de Medicion	LLA-004-2023
	BaroTermoHigrometro	LFP-024-2023 / LH-049-2023

RESULTADOS

Los resultados de las mediciones se muestran en las páginas siguientes del presente documento.

La incertidumbre de medición ha sido determinada según la GUÍA PARA LA EXPRESIÓN DE LA INCERTIDUMBRE; con un factor de cobertura K=2, para un nivel de confianza del 95%.

Este Certificado de Calibración cumple con los requisitos técnicos de la Norma Técnica Peruana NTP ISO/IEC 17025 "Requisitos generales para la competencia de laboratorios de Ensayo y Calibración. equipo este debe ser almacenado en un lugar seco

Al instrumento de medición se ha colocado un stiker color verde en señal de calibrado.



TI. Carlos Baldarrago Bohorquez GERENTE TECNICO ECC E.I.R.L. SERV

Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa.

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1057-2023

Página: 2 de 2

Las condiciones ambientales durante el proceso de calibración fueron las siguientes:

Temperatura ambiente	Humedad Relativa %HR	Presión Ambiental mmHg
22.5°	27%	572 mmHg

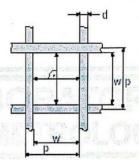
Resultados de las mediciones

Abertura Nominal ASTM (mm)	Valor Medido (mm)	Desviación (mm)	Variación Permisible ASTM E11-15 ± (mm)
6.30	6.48	0.18	0.197

El Valor Medido, Corresponde al promedio de una serie de mediciones en diferentes puntos de la malla.

<u>Luz de Malla (w):</u> Distancia entre dos urdimbres o tramas contiguas medida en proyección plana y en el centro de la malla.





Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866 servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

Páginas: 1 de 2

del presente

Este certificado de calibración

documenta la trazabilidad a los patrones nacionales de la DM-

que realizan las unidades

resultados

Internacional de Unidades (SI).

documento son válidos solo para el equipo calibrado y se refieren

al momento y condiciones en que se realizaron las mediciones.

mantenimiento conservación del instrumento.

o Internacionales, los

56

El usuario está obligado recalibrar sus instrumentos a intervalos apropiados, según el La empresa no se responsabiliza por el uso inadecuado del

por el uso inadecuado del instrumento, ni de la incorrecta interpretación de los resultados declarados en este documento.

SERVICIO TÉCNICO, CALIBRACIÓN Y CERTIFICACIÓN E.I.R.L.

ASEGURAMIENTO METROLÓGICO

INACAL

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1058-2023

1. SOLICITANTE

PERGEOTEC E.I.R.L.

Dirección

Mz. E-1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka - San Roman JULIACA - PUNO

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

MALLA TAMIZ

Marca

ARKOLAB NO INDICA

Modelo

N° de Serie

NO INDICA

Procedencia

NO INDICA ACERO INOXIDABLE

Material Malla N

3/8"

Abertura Nominal

Código de Identificación

9.50 mm

3. FECHA DE CALIBRACIÓN:

NO INDICA

2023-09-04

4. LUGAR DE CALIBRACIÓN: Instalaciones de la empresa

MÉTODO DE CALIBRACIÓN:

Determinación de la longitud central entre alambres que conformar la malla metálica del tamiz o si la abertura de la malla cumple con el numeral 6.1 de la Norma ASTM E11

Se realizó la calibración tomando como referencia la Norma ISO 3310-1 "TEST SIEVES - Technical Requirements and testing; Parte 1 "Test Sieves of metal wire cloth".

TRAZABILIDAD:
Los resultados declarados en este documento tienen trazabilidad a los patrones Nacionales de la Dirección de Metrología DM-INACAL

Trazabilidad	Patrón Utilizado	Certificado de Calibración
Patrones de Referencia de la DM-INACAL	Un Juego de Bioque Planoparalelos Grado "0"	LLA-522-2022
	Reticula de Medicion	LLA-004-2023
	BaroTermoHigrometro	LFP-024-2023 / LH-049-2023

RESULTADOS

Los resultados de las mediciones se muestran en las páginas siguientes del presente documento.

La incertidumbre de medición ha sido determinada según la GUÍA PARA LA EXPRESIÓN DE LA INCERTIDUMBRE; con un factor de cobertura K=2, para un nivel de confianza del 95%.

Este Certificado de Calibración cumple con los requisitos técnicos de la Norma Técnica Peruana NTP ISO/IEC 17025 "Requisitos generales para la competencia de laboratorios de Ensayo y Calibración.

Se recomienda mantener limpía la malla metálica para evita la alteración de su medida, una vez utilizado el apria esta deba can almentado en al lugar seco.

equipo este debe ser almacenado en un lugar seco. Al instrumento de medición se ha colocado un stiker color verde en señal de calibrado.



TI. Carlos Baldarrago Bohorquez GERENTE TECNICO SERVITECC E.I.R.L.

Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1058-2023

Página: 2 de 2

005655

Las condiciones ambientales durante el proceso de calibración fueron las siguientes:

Temperatura ambiente	Humedad Relativa %HR	Presión Ambiental mmHg
22.5°	27%	572 mmHg

Resultados de las mediciones

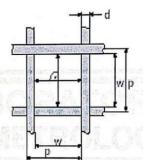
SERVITECO E.I.R.L.

Arequipa

Abertura Nominal ASTM (mm)	Valor Medido (mm)	Desviación (mm)	Variación Permisible ASTM E11-15 ± (mm)
9.50	8.95	-0.55	0.295

El Valor Medido, Corresponde al promedio de una serie de mediciones en diferentes puntos de la malla.

Luz de Malla (w): Distancia entre dos urdimbres o tramas contiguas medida en proyección plana y en el central de acualda.



Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empres

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1059-2023

Páginas: 1 de 2

1. SOLICITANTE

PERGEOTEC E.I.R.L.

Dirección

Mz. E-1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka - San Roman JULIACA - PUNO

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

MALLA TAMIZ ARKOLAB

Marca

NO INDICA

Modelo

N° de Serie

NO INDICA

Procedencia

NO INDICA

Material

ACERO INOXIDABLE

Malla No

1/2"

Abertura Nominal

12.50 mm

Código de Identificación

NO INDICA

3. FECHA DE CALIBRACIÓN:

2023-09-04

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales de la DM-INACAL o Internacionales, los que realizan las unidades acuerdo con el sis Internacional de Unidades (SI).

Los resultados del presente documento son válidos solo para el equipo calibrado y se refierenal momento y condiciones en que se realizaron las mediciones.

El usuario está obligado recalibrar sus instrumentos a intervalos apropiados, según el mantenimiento conservación del instrumento.

La empresa no se responsabiliza por el uso inadecuado del Instrumento, ni de la incorrecta interpretación de los resultados declarados en este documento.

4. LUGAR DE CALIBRACIÓN: Instalaciones de la empresa

MÉTODO DE CALIBRACIÓN:

Determinación de la longitud central entre alambres que conformar la malla metálica del tamiz o si la abertura de la malla cumple con el numeral 6.1 de la Norma ASTM E11

Se realizó la calibración tomando como referencia la Norma ISO 3310-1 "TEST SIEVES - Technical Requirements and testing; Parte 1 "Test Sieves of metal wire cloth".

6. TRAZABILIDAD:

Los resultados declarados en este documento tienen trazabilidad a los patrones Nacionales de la Dirección de Metrología DM-INACAL

Trazabilidad	Patrón Utilizado	Certificado de Calibración
Patrones de Referencia de la	Un Juego de Bloque Planoparalelos Grado "0"	LLA-522-2022
DM-INACAL	Reticula de Medicion	LLA-004-2023
	BaroTermoHigrometro	LFP-024-2023 / LH-049-2023

RESULTADOS

Los resultados de las mediciones se muestran en las páginas siguientes del presente documento.

La incertidumbre de medición ha sido determinada según la GUÍA PARA LA EXPRESIÓN DE LA INCERTIDUMBRE; con un factor de cobertura K=2, para un nivel de confianza del 95%.

Este Certificado de Calibración cumple con los requisitos técnicos de la Norma Técnica Peruana NTP ISO/IEC 17025 "Requisitos generales para la competencia de laboratorios de Ensayo y Calibración.

Se recomienda mantener limpia la malla metálica para evita la alteración de su medida, una vez utilizado el equipo este debe ser almacenado en un lugar seco. equipo este debe ser almacenado en un lugar seco

Al instrumento de medición se ha colocado un stiker color verde en señal de calibrado.



6 TI. Carlos Baldarrago Bohorquez GERENT€ TECNICO SERVITECC E.I.R.L

Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa.

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1059-2023

Página: 2 de 2

No

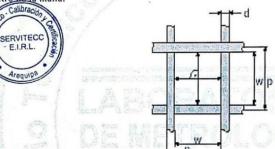
Las condiciones ambientales durante el proceso de calibración fueron las siguientes:

Temperatura ambiente	Humedad Relativa	Presión Ambiental
°C	%HR	mmHg
22.5°	27%	572 mmHg

Resultados de las mediciones

Abertura Nominal ASTM (mm)	Valor Medido (mm)	Desylación (mm)	Variación Permisible ASTM E11-15 ± (mm)	
12.50	12.925	0.425	0.385	

El Valor Medido, Corresponde al promedio de una serie de mediciones en diferentes puntos de la malla. Luz de Malla (w): Distancia entre dos urdimbres o tramas contiguas medida en proyección plana y en el centro de la malla.



Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866 servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1060-2023

Páginas: 1 de 2

1. SOLICITANTE

PERGEOTEC E.I.R.L.

Dirección

Mz. E-1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka - San Roman

JULIACA - PUNO

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

MALLA TAMIZ ARKOLAB

Modelo

NO INDICA

N° de Serie

NO INDICA

Procedencia

NO INDICA

Material

ACERO INOXIDABLE

Malla N°

3/4"

Abertura Nominal

19.0 mm

Código de Identificación

NO INDICA

3. FECHA DE CALIBRACIÓN:

2023-09-04

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales de la DM-INACAL o Internacionales, los que realizan las unidades acuerdo con el sistema Internacional de Unidades (SI).

Los resultados del presente documento son válidos solo para el equipo calibrado y se refieren al momento y condiciones en que se realizaron las mediciones.

usuario está obligado recalibrar sus instrumentos intervalos apropiados, según el uso, mantenimiento y conservación del instrumento.

La empresa no se responsabiliza por el uso inadecuado del instrumento, ni de la incorrecta interpretación de los resultados declarados en este documento.

4. LUGAR DE CALIBRACIÓN: Instalaciones de la empresa

MÉTODO DE CALIBRACIÓN:

Determinación de la longitud central entre alambres que conformar la malla metálica del tamiz o si la abertura de la malla cumple con el numeral 6.1 de la Norma ASTM E11
Se realizó la calibración tomando como referencia la Norma ISO 3310-1 "TEST SIEVES - Technical Requirements and testing; Parte 1 "Test Sieves of metal wire cloth".

Los resultados declarados en este documento tienen trazabilidad a los patrones Nacionales de la Dirección de Metrología DM-INACAL

Trazabilidad Patrón Utilizado Certificado de Callbración Un Juego de Bloque Planoparalelos Grado "0" LLA-522-2022 Patrones de Referencia de la DM-INACAL Reticula de Medicion LLA-004-2023 BaroTermoHigrometro LFP-024-2023 / LH-049-2023

Los resultados de las mediciones se muestran en las páginas siguientes del presente documento.

La incertidumbre de medición ha sido determinada según la GUÍA PARA LA EXPRESIÓN DE LA INCERTIDUMBRE; con un factor de cobertura K=2, para un nivel de conflanza del 95%.

Este Certificado de Calibración cumple con los requisitos técnicos de la Norma Técnica Peruana NTP ISO/IEC 17025 "Requisitos generales para la competencia de laboratorios de Ensayo y Calibración.

Se recomienda mantener limpia la malla metálica para evita la alteración de su medida, una vez utilizado el guipo este deba ser almacanado en un lugar seco.

equipo este debe ser almacenado en un lugar seco Al instrumento de medición se ha colocado un stiker color verde en señal de calibrado



TI. Carlos Baldarrago Bohorquez GERENTE TECNICO SERVITECC E.I.R.L.

Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9

Telf. 054-406987 Alto Selva Alegre - AREQUIPA Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1052-2023

Página: 1 de 3

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales de la DM-INACAL o Internacionales, los que realizan las unidades de acuerdo con el sistema Internacional de Unidades (SI).

documento son válidos solo para el equipo calibrado y se refieren al

momento y condiciones en que se realizaron las mediciones.

El usuario está obligado recalibrar

sus instrumentos a intervalos apropiados, según el uso, mantenimiento y conservación del

La empresa SERVITECC EIRL no se responsabiliza por el uso inadecuado del instrumento, ni de

la incorrecta interpretación de los resultados declarados en este

resultados

instrumento.

documento

1. SOLICITANTE:

PERGEOTEC E.I.R.L.

Dirección

Mz. E-1 Lt. 8 Urb. Praderas del Inka - San Roman JULIACA - PUNO

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN:

BALANZA ELECTRONICA

Tipo Marca

XIN YUAN SCALE

Modelo

8006

Nº de serie

NO INDICA

NO INDICA

Alcance de indicación

2000 g

División de escala (d)

0.1 g

División de verificación (e)

Clase de exactitud

II (FINA)

Código de Identificación 3. FECHA DE CALIBRACIÓN NO INDICA

2023-09-03 4. LUGAR DE CALIBRACIÓN: Instalaciones de la empresa

MÉTODO DE CALIBRACIÓN:

La calibración se efectuó tomando como referencia el PC-011 "Procedimiento de Calibración de Balanzas de Funcionamiento No Automático, clase I y II.

TRAZABILIDAD:

Los resultados declarados en este documento tienen trazabilidad a los patrones Nacionales de la Dirección de Metrología DM-INACAL

Trazabilidad	Patrón Utilizado	Certificado de Calibración
Patrones de Referencia de la	Juego de Pesas de 1mg a 1Kg	LM-C-085-2020
DM-INACAL	BaroTermohigrometro	LFP-024-2020 / LH-049-2020

OBSERVACIONES:

Los resultados de las mediciones efectuadas se muestran en las páginas siguientes del presente documento. La incertidumbre de medición ha sido determinada según la GUÍA PARA LA EXPRESIÓN DE LA

INCERTIDUMBRE; con un factor de cobertura K=2, para un nível de confianza del 95%.

Las desviaciones encontradas durante la calibración han sido corregidas y son menores a los Errores Máximos Permitidos (emp), establecidos en la NMP-003-2009, para este medio de medición.

Este Certificado de Calibración cumple con los requisitos técnicos de la Norma Técnica Peruana NTP ISO/IEC 17025 "Requisitos generales para la competencia de laboratorios de Ensayo y Calibración.

Con fines de identificación se ha colocado un stiker en señal de calibrado

SELLO



TI. Carlos Baldarrago Bohorquez GERENTE TECNICO SERVITECC E.I.R.L.

Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1052-2023

		CONDICIONES	AMBIENT	ALES	
Temp. °C	22.0° C	Hum. Rel.	30%	Presión	572 mmHg
		INSPECCIÓN V	ISUAL		
INDIC	ADOR	TIENE	PLATAFORMA		TIENE
AJUSTE	DE CERO	TIENE	SIST. I	DE TRABA	NO TIENE
ESC	ALA	NO TIENE	DISP. DE NIVEL		NO TIENE

CARGA L	1 =	1000.00	CARGA L	2000.00	
Indicación	increm.	Error	Indicación	increm.	Error
g	g	9	g	9	g
999.9	0.06	-0.11	1999.9	0.08	-0.13
999.9	0.04	-0.09	1999.8	0.04	-0.19
1000.0	0.08	-0.03	1999.9	0.07	-0.12
1000.0	0.07	-0.02	1999.8	0.08	-0.23
999.9	0.04	-0.09	1999.9	0.06	-0.11
999.9	0.06	-0.11	1999.9	0.08	-0.13
1000.0	0.05	0.00	1999.8	0.06	-0.21
1000.0	0.08	-0.03	1999.8	0.06	-0.21
999.9	0.06	-0.11	1999.9	0.08	-0.13
1000.0	0.04	0.01	1999.8	0.07	-0.22

Carga Aplicada	Emax-Emin	emp ± ()
1000.0	0.12	0,2
2000.0	0.12	0.2

ENSAYO DE PESAJE

Γ	Carga	CARGA	CRECIENT	E(!)	HERRICAL PROPERTY.	CARGA	DECRECIEN	ITE (1)	464 (200	emp
- 1	Aplicada	Indicación	increm.	Error	Ec	Indicación	increm.	Error	Ec	±
L	9	9	g	g	g	g	g	g	9	g
(*)	1.0	1.0	0.08	-0.03			Dy Ex			0.1
- 1	5.0	5.0	0.04	0.01	0.04	4.9	0.06	-0.11	-0.08	0.1
- 1	10.0	10.0	0.08	-0.03	0.00	10.0	0.06	-0.01	0.02	0.1
- 1	20.0	20.0	0.06	-0.01	0.02	20.0	0.07	-0.02	0.01	0.1
	50.0	50.0	0.06	-0.01	0.02	50.0	0.08	-0.03	0.00	0.1
- 1	100.0	100.0	0.08	-0.03	0.00	100.0	0.04	0.01	0.04	0.1
- 1	200.0	200.0	0.07	-0.02	0.01	200.0	0.06	-0.01	0.02	0.1
- 1	500.0	500.1	0.09	0.06	0.09	500.0	0.06	-0.01	0.02	0.1
- 1	1000.0	1000.0	0.06	-0.01	0.02	999.9	0.06	-0.11	-0.08	0.2
- 1	1500.0	1499.9	0.04	-0.09	-0.06	1499.9	0.08	-0.13	-0.10	0.2
	2000.0	1999.9	0.07	-0.12	-0.09	1999.9	0.04	-0.09	-0.06	0.2

Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa.

Urb. Villa Independiente E-9 Telf. 054-406987 Alto Selva Alegre - AREQUIPA Movistar: 959665818 - RPM: *543358 RPC:959172866

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

SERVICIO TÉCNICO, CALIBRACIÓN Y CERTIFICACIÓN E.I.R.L.

ASEGURAMIENTO METROLÓGICO

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº 1052-2023

ENSAYO DE EXCENTRICIDAD

VISTA FRONTAL

Pág.: 3 de 3

Posición N°			CIÓN DEL E	0	Report Control	DETER	RMINACIÓN	DEL Ec	Age Callenge	of etyler.
	Carga g	Ind.	ΔL	Eo g	Carga g	Ind.	ΔL	E	Ec	emp ±
01		1.0	0.06		9	g	9	g	g	9
02		1.0		-0.01	4	700.0	0.06	-0.01	0.00	0.2
03			0.08	-0.03		700.0	0.04	0.01	0.04	0.2
	1.0	1.0	0.04	0.01	700.0	699.9	0.04	-0.09		
04		1.0	0.07	-0.02					-0.10	0.2
05	-	1.0				700.0	0.04	0.01	0.03	0.2
		1.0	0.06	-0.01		700.0	0.08	-0.03	-0.02	0.2

El valor de pesada minima para esta balanza es:

5.0 g

Lect. Corregida =	No. 1	R +	2.73E-05	*R
Incer. Expan.=	2 ∗ √	4.15E-03 +	2.12E-09	* R2

R= Lectrura, Cualquier indciacion obtenida

LECTURA DE LA BALANZA

Ec ERROR CORREGIDO DL CARGA INCREMENTADA

ERROR ENCONTRADO ERROR EN CERO

Calibraci

SERVITECO

ERROR MÁXIMO PERMITIDO (según la clase de exactitud).

: Procedimiento de Calibracion PC-001 "Instrumentos de pesaje de funcionamiento no Automatico Clase III y IIII" Procedimiento de Calibracion PC-011 "Instrumentos de Pesaje de funcionamineto no automatico calse I y II"

fin del documento

Telf. 054-406987 Movistar: 959665818 - RPM: *543358

Prohibida la reproducción total o parcial de este Documento, sin la Autorización de la Empresa.

servitecc1@yahoo.com - metrologia@servitecc.com http://www.servitecc.com/

Urb. Villa Independiente E-9 Alto Selva Alegre - AREQUIPA RPC:959172866