# UNIVERSIDAD DE HUANUCO

# FACULTAD DE INGENIERIA PROGRAMA ACADÉMICO DE INGENIERIA CIVIL



#### **TESIS**

"Evaluación de la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 10%, 20% y 30% de residuos de construcción y demolición con un f´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023"

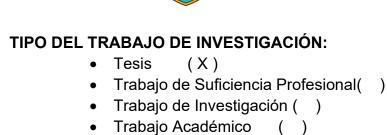
# PARA OPTAR EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

AUTOR: Goñi Mozombite, Edwal Samuel

ASESOR: Abal García, Bladimir Jhon

HUÁNUCO – PERÚ 2023





LÍNEAS DE INVESTIGACIÓN: Gestión en la

construcción

**AÑO DE LA LÍNEA DE INVESTIGACIÓN** (2020)

#### **CAMPO DE CONOCIMIENTO OCDE:**

**Área:** Ingeniería, Tecnología **Sub área:** Ingeniería civil

Disciplina: Ingeniería de la construcción

## **DATOS DEL PROGRAMA:**

Nombre del Grado/Título a recibir: Título Profesional de Ingeniero Civil

Código del Programa: P07
Tipo de Financiamiento:

•	Propio	(X)
•	UDH	( )

Fondos Concursables ( )

http://www.udh.edu.pe

#### **DATOS DEL AUTOR:**

Documento Nacional de Identidad (DNI): 76236288

#### **DATOS DEL ASESOR:**

Documento Nacional de Identidad (DNI): 71509522 Grado/Título: Maestro en ingeniería con mención en: gestión ambiental y desarrollo sostenible

Código ORCID: 0000-0002-9301-2099

#### **DATOS DE LOS JURADOS:**

N°	APELLIDOS Y NOMBRES	GRADO	DNI	Código ORCID
1	Jacha Rojas,	Doctor en medio	40895876	0000-0001-
	Johnny Prudencio	ambiente y		7920-1304
		desarrollo		
		sostenible		
2	Trujillo Ariza,	Maestro en medio	70502371	0000-0002-
	Yelen Lisseth	ambiente y		5650-3745
		desarrollo		
		sostenible,		
		mención en		
		gestión ambiental		
3	Martínez Morales,	Ingeniero civil	07397555	0000-0002-
	German Gastón			9182-1861







## UNIVERSIDAD DE HUANUCO

# Facultad de Ingeniería

#### PROGRAMA ACADÉMICO DE INGENIERÍA CIVIL

ACTA DE SUSTENTACIÓN DE TESIS PARA OPTAR EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO

(A) CIVIL

En la ciudad de Huánuco, siendo las 15:00 horas del día miércoles 15 de noviembre de 2023, en cumplimiento de lo señalado en el Reglamento de Grados y Títulos de la Universidad de Huánuco, se reunieron los Jurados Calificadores integrado por los docentes:

❖ MG. JOHNNY PRUDENCIO JACHA ROJAS PRESIDENTE
 ❖ MG. YELEN LISSETH TRUJILLO ARIZA SECRETARIA

ING. GERMAN GASTON MARTINEZ MORALES VOCAL

Nombrados mediante la RESOLUCIÓN N° 2681-2023-D-FI-UDH, para evaluar la Tesis intitulada: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023", presentado por el (la) Bachiller. Edwal Samuel GOÑI MOZOMBITE, para optar el Título Profesional de Ingeniero(a) Civil.

Dicho acto de sustentación se desarrolló en dos etapas: exposición y absolución de preguntas: procediéndose luego a la evaluación por parte de los miembros del Jurado.

Siendo las 15.5. horas del día 15 del mes de noviembre del año 2023, los miembros del Jurado Calificador firman la presente Acta en señal de conformidad.

MG, JOHN PRUDENCIO JACHA ROJAS ORCID: 0000-0001-7920-1304

Presidente

MG. YELEN LISSETH TRUJILLO ARIZA ORCID: 0000-0002-5650-3745

Secretaria

ING. GERMAN GASTON MARTINEZ MORALES ORCID: 0000-0002-9182-1861

Vocal



# **CONSTANCIA DE ORIGINALIDAD**

Yo, Bladimir Jhon Abal Garcia,
asesor(a) del PA <u>Ingeniería Civil</u> y designado(a) mediante documento <u>RESOLUCIÓN No 617-2021-D-FI-UDH</u> del (los)
estudiante(s) EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
estudiante(s)
, de
la investigación titulada: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO
ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y
DEMOLICIÓN CON UN F´C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
Puedo constar que la misma tiene un índice de similitud del24 % verificable en el reporte final del análisis de originalidad mediante el Software Antiplagio Turnitin.
Por lo que concluyo que cada una de las coincidencias detectadas no constituyen plagio y cumple con todas las normas de la Universidad de Huánuco.
Se expide la presente, a solicitud del interesado para los fines que estime conveniente.

Huánuco, .03. de DICIEMBRE de .202..3

Mg. Bladimir Jhon Abal Garcia MAGISTER EN INGENIERIA CIP Nº 198854 CÓDIGO ORCID: 0000-0002-9301-2099

DNI: 71509522

# TURNITIN-BACH. GOÑI MOZOMBITE, EDWAL SAMUEL

INFORM	E DE ORIGINALIDAD	
	4% 23% 7% 14% E DE SIMILITUD FUENTES DE INTERNET PUBLICACIONES TRABAJOS DEL ESTUDIANTE	
FUENTE	S PRIMARIAS	
1	repositorio.udh.edu.pe Fuente de Internet	8%
2	hdl.handle.net Fuente de Internet	3%
3	Submitted to Webster University Trabajo del estudiante	1%
4	docplayer.es Fuente de Internet	1%
5	repositorio.unheval.edu.pe Fuente de Internet	1%
6	Submitted to Universidad de Huanuco Trabajo del estudiante	1%
7	Submitted to uncedu Trabajo del estudiante	1%
8	repositorio.ucv.edu.pe Fuente de Internet	1%
9	repositorio.unfv.edu.pe  Fuente de Internet  CÓDIGO ORCID: 0000-0002-9301-2099 DNI: 71509522	1%

#### **DEDICATORIA**

El presente trabajo de investigación se la dedico primeramente a A Dios, por ser mi guía divina, fuente de sabiduría y fortaleza, por brindarme las oportunidades y la inspiración necesaria para superar los desafíos y alcanzar metas más altas.

A mis padres Filemon y Ledys, su amor incondicional y su constante apoyo han sido la base de mi determinación y perseverancia. A través de su ejemplo, he aprendido el valor del esfuerzo y la importancia de luchar por mis sueños. Esta investigación es un tributo a su sacrificio, dedicación y confianza que depositaron en mí.

A mis hermanos Kelita y Daniel, quienes han estado a mi lado en cada etapa de mi vida, su aliento y complicidad han sido mi motor para seguir adelante. A través de nuestras risas y discusiones, hemos construido vínculos indestructibles que me han recordado que siempre puedo contar con su respaldo.

A mis familiares, quienes han compartido mi trayectoria y me han brindado su cariño y apoyo en cada paso del camino. su presencia enriquece mi vida y me impulsa a continuar esforzándome para alcanzar mis metas.

#### **AGRADECIMIENTOS**

Quiero destacar mi agradecimiento a la UDH, por brindarme la opción de formarme académicamente y desarrollar mis habilidades intelectuales. Su dedicación y compromiso con la educación han sido adecuados en mi crecimiento personal y profesional. Gracias por proporcionarme un ambiente enriquecedor que me ha desafiado a alcanzar mis metas y explorar nuevas fronteras del conocimiento.

A las autoridades universitarias, gracias por liderar con visión y pasión, estableciendo un marco académico sólido y fomentando la excelencia en la educación. Su guía y dirección han sido fundamentales en mi trayectoria universitaria, brindándome las herramientas necesarias para enfrentar los desafíos y destacarme en mi campo de estudio.

A los docentes, agradezco su dedicación y compromiso en impartir conocimientos de manera apasionada y accesible. Su experiencia y sabiduría han sido una fuente constante de inspiración y motivación. Gracias por su paciencia, su orientación y su disposición para brindarme una educación integral y estimulante.

A mis colegas de estudios, gracias por compartir este viaje académico conmigo. Su amistad, colaboración y debates enriquecedores han sido fundamentales en mi crecimiento como estudiante y como persona. Juntos hemos superado desafíos, celebrado éxitos y construidos recuerdos inolvidables. Agradezco sinceramente por el ambiente de camaradería y apoyo mutuo que hemos cultivado.

Que he aprendido durante mi tiempo en esta institución.

# ÍNDICE

DEDICATORIA	II
AGRADECIMIENTOS	111
ÍNDICE	IV
ÍNDICE DE TABLAS	VII
ÍNDICE DE FIGURAS	X
RESUMEN	XIII
ABSTRACT	XIV
INTRODUCCIÓN	XV
CAPITULO I	17
PROBLEMA DE INVESTIGACIÓN	17
1.1. DESCRIPCIÓN DEL PROBLEMA BASE	17
1.2. FORMULACIÓN DEL PROBLEMA	18
1.2.1. PROBLEMA GENERAL	18
1.2.2. PROBLEMAS ESPECÍFICOS	18
1.3. OBJETIVOS	19
1.3.1. OBJETIVO GENERAL	19
1.3.2. OBJETIVOS ESPECÍFICOS	19
1.4. JUSTIFICACIÓN DE LA INVESTIGACIÓN	19
1.4.1. JUSTIFICACIÓN TEÓRICA	19
1.4.2. JUSTIFICACIÓN PRÁCTICA	20
1.4.3. JUSTIFICACIÓN METODOLÓGICA	20
1.5. LIMITACIONES DE LA INVESTIGACIÓN	21
1.6. VIABILIDAD DE LA INVESTIGACIÓN	21
1.6.1. VIABILIDAD TEÓRICA	21
1.6.2. VIABILIDAD SOCIAL	21
CAPITULO II	22
MARCO TEÓRICO	22
2.1. ANTECEDENTES DE LA INVESTIGACIÓN	22
2.1.1. ANTECEDENTES INTERNACIONALES	22
2.1.2. ANTECEDENTES NACIONALES	23
2.1.3. ANTECEDENTES LOCALES	25
2.2. BASES TEÓRICAS	27

2.2.1. CONCRETO	. 27
2.2.2. RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN	. 28
2.2.3. ENSAYO DE LA RESISTENCIA PORMEDIO A	LA
COMPRESION REQUERIDA	. 29
2.2.4. RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN (RC&D).	. 30
2.3. DEFINICIONES CONCEPTUALES	. 32
2.4. HIPÓTESIS	. 33
2.4.1. HIPÓTESIS GENERAL	. 33
2.4.2. HIPÓTESIS ESPECIFICAS	. 33
2.5. VARIABLES	. 34
2.5.1. VARIABLE DEPENDIENTE	. 34
2.5.2. VARIABLE INDEPENDIENTE	. 34
2.6. OPERACIONALIZACIÓN DE VARIABLES	. 35
CAPITULO III	. 36
METODOLOGIA DE LA INVESTIGACIÓN	. 36
3.1. TIPO DE INVESTIGACIÓN	. 36
3.1.1. ENFOQUE	. 36
3.1.2. ALCANCE O NIVEL	. 36
3.1.3. DISEÑO	. 36
3.2. POBLACIÓN Y MUESTRA	. 37
3.2.1. POBLACIÓN	. 37
3.2.2. MUESTRA	. 37
3.3. ELECCION DE LA MUESTRA	. 37
3.4. TÉCNICAS E INSTRUMENTOS DE RECOLECCIÓN DE DATOS	. 38
3.4.1. TÉCNICA	. 38
3.4.2. INSTRUMENTOS	. 38
3.5. TÉCNICAS PARA EL PROCESAMIENTO Y ANÁLISIS DE	LA
INFORMACIÓN	. 38
3.5.1. TÉCNICAS DE PROCESAMIENTO	. 38
3.5.2. ANÁLISIS DE LA INFORMACIÓN	. 38
CAPITULO IV	. 39
RESULTADOS	. 39
4.1 PROCESAMIENTO DE DATOS	39

4.2. CONTRASTACIÓN Y PRUEBA DE HIPÓTESIS	63
4.2.1. HIPÓTESIS GENERAL	63
4.2.2. HIPÓTESIS ESPECIFICA 1	67
4.2.3. HIPÓTESIS ESPECIFICA 2	71
4.2.4. HIPÓTESIS ESPECIFICA 3	75
CAPITULO V	79
DISCUSIÓN DE RESULTADOS	79
5.1. PRESENTACIÓN DE LA CONTRASTACIÓN DE LOS RESULTA	DOS
DEL TRABAJO DE INVESTIGACIÓN	79
CONCLUSIONES	81
RECOMENDACIONES	82
REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS	83
ANEXOS	87

# **ÍNDICE DE TABLAS**

Tabla 1 Porcentaje de materiales	27
Tabla 2 Cantidad de muestras a realizar	37
Tabla 3 F´c del concreto patrón a 3 días	39
Tabla 4 Parámetros de centralización de los F´c del concreto patrón a 3 d	ías
	39
Tabla 5 F´c del concreto patrón a 7 días	40
Tabla 6 Parámetros de centralización de los F´c del concreto patrón a 7 d	ías
	41
Tabla 7 F´c del concreto patrón a 14 días	42
Tabla 8 Parámetros de centralización de los F´c del concreto patrón a 14 d	ías
	42
Tabla 9 F´c del concreto patrón a 28 días	43
Tabla 10 Parámetros de centralización de los F´c del concreto patrón a	28
días	44
Tabla 11 F´c del concreto con 10% de residuos de C&D a 3 días	45
Tabla 12 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 10%	de
residuos de C&D a 3 días	45
Tabla 13 F´c del concreto con 10% de residuos de C&D a 7 días	46
Tabla 14 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 10%	de
residuos de C&D a 7 días	47
Tabla 15 F´c del concreto con 10% de residuos de C&D a 14 días	48
Tabla 16 Parámetros de centralización de los F´c c del concreto con 10%	de
residuos de C&D a 14 días	48
Tabla 17 F'c del concreto con 10% de residuos de C&D a 28 días	49
Tabla 18 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 10%	de
residuos de C&D a 28 días	50
Tabla 19 F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 3 días	51
Tabla 20 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 20%	de
residuos de C&D a 3 días	51
Tabla 21 F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 7 días	52
Tabla 22 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 20%	de
residuos de C&D a 7 días	53

Tabla 23 F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 14 días	54
Tabla 24 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 20%	de
residuos de C&D a 14 días	54
Tabla 25 F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 28 días	55
Tabla 26 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 20%	de
residuos de C&D a 28 días	56
Tabla 27 F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 3 días	57
Tabla 28 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 30%	de
residuos de C&D a 3 días	57
Tabla 29 F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 7 días	58
Tabla 30 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 30%	de
residuos de C&D a 7 días	59
Tabla 31 F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 14 días	60
Tabla 32 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 30%	de
residuos de C&D a 14 días	60
Tabla 33 F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 28 días	61
Tabla 34 Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 30%	de
residuos de C&D a 28 días	62
Tabla 35 F'c del concreto patrón y del promedio con 10%, 20% y 30%	de
residuos de C&D a los 28 días de edad	63
Tabla 36 Comparación de medias del ensayo de los F´c del concreto patró	n y
del promedio con 10%, 20% y 30% de residuos de C&D	64
Tabla 37 Normalidad de los F´c del concreto patrón y del promedio con 10	)%,
20% y 30% de residuos de C&D	65
Tabla 38 Prueba estadística t de student	66
Tabla 39 F´c del concreto patrón y con 10% de residuos de C&D a los 28 d	ías
de edad	67
Tabla 40 Comparación de medias del ensayo de los F´c del concreto patró	n y
con 10% de residuos de C&D	68
Tabla 41 Normalidad de los F´c del concreto patrón y con 10% de residuos	de
C&D	69
Tabla 42 Prueba estadística t de student	70

Tabla 43 F´c del concreto patrón y con 20% de residuos de C&D a los 28 días
de edad71
Tabla 44 Comparación de medias del ensayo de los F´c del concreto patrón y
con 20% de residuos de C&D
Tabla 45 Normalidad de los F´c del concreto patrón y con 20% de residuos de
C&D
Tabla 46 Prueba estadística t de student
Tabla 47 F´c del concreto patrón y con 30% de residuos de C&D a los 28 días
de edad
Tabla 48 Comparación de medias del ensayo de los F´c del concreto patrón y
con 30% de residuos de C&D
Tabla 49 Normalidad de los F´c del concreto patrón y con 30% de residuos de
C&D
Tabla 50 Prueba estadística t de student

# **ÍNDICE DE FIGURAS**

Figura 1	Ensayo de compresión	8
Figura 2	Histograma de los F´c del concreto patrón a 3 días 4	0
Figura 3	Histograma de los F´c del concreto patrón a 7 días 4	1
Figura 4	Histograma de los F´c del concreto patrón a 14 días 43	3
Figura 5	Histograma de los F´c del concreto patrón a 28 días 4-	4
Figura 6	Histograma de los F´c del concreto con 10% de residuos de C&D	а
3 días	40	6
Figura 7	Histograma de los F´c del concreto con 10% de residuos de C&D	а
7 días	4 <sup>.</sup>	7
Figura 8	Histograma de los F'c del concreto con 10% de residuos de C&D	а
14 días	4	9
Figura 9	Histograma de los F´c del concreto con 10% de residuos de C&D	а
28 días	50	0
Figura 10	Histograma de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D	а
3 días	52	2
Figura 11	Histograma de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D	a
7 días	5	3
Figura 12	Phistograma de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D	а
14 días	5	5
Figura 13	B Histograma de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D	а
28 días	50	6
Figura 14	Histograma de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D	a
3 días		8
Figura 15	Histograma de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D	а
7 días		9
Figura 16	6 Histograma de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D	а
14 días	6	1
Figura 17	′ Histograma de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D	a
28 días	62	2
Figura 18	Comparativa de los F´c6	3
Figura 19	Comparativa de las F´c6	7
Figura 20	Comparativa de las F´c7	1

Figura 21 Comparativa de los F´c75
Figura 22 Recolección de residuos de construcción y demolición
Figura 23 Pesaje de los residuos de construcción y demolición a usar 121
Figura 24 Ensayo de granulometría de los residuos de construcción y
demolición
Figura 25 Selección de agregados a usar para la elaboración del concreto
122
Figura 26 Pesaje de los agregados a usar para la elaboración del concreto
Figura 27 Pesaje del cemento
Figura 28 Pesaje del agua
Figura 29 Elaboración del concreto patrón
Figura 30 Ensayo de asentamiento
Figura 31 Ensayo de asentamiento para el concreto con residuos de
construcción y demolición
Figura 32 Moldeo de las probetas con residuos de construcción y demolición
en porcentajes
Figura 33 Moldeo de las probetas con residuos de construcción y demolición
en porcentajes y del concreto patrón
Figura 34 Curado de las probetas con residuos de construcción y demolición
en porcentajes y del concreto patrón
Figura 35 Secado de las probetas con residuos de construcción y demolición
en porcentajes y del concreto patrón
Figura 36 Ensayo a la resistencia a la compresión de los testigos de concreto
patrón y con adición de residuos de construcción y demolición
Figura 37 Ensayo a la resistencia a la compresión a 3 días de los testigos de
concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición 132
Figura 38 Ensayo a la resistencia a la compresión a 7 días de los testigos de
concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición 133
Figura 39 Ensayo a la resistencia a la compresión a 7 días de los testigos de
concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición 134

Figura 40 Ensayo a la resistencia a la compresión a 14 días de los testigos
de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición
Figura 41 Ensayo a la resistencia a la compresión a 14 días de los testigos
de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición
Figura 42 Ensayo a la resistencia a la compresión a 28 días de los testigos
de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición
Figura 43 Ensayo a la resistencia a la compresión a 28 días de los testigos
de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición

#### RESUMEN

En el siguiente estudio se planteó evaluar de la resistencia a la compresión del concreto elaborado con residuos de construcción y demolición en diferentes porcentajes 10%, 20% y 30%. Este concreto elaborado con residuos de construcción y demolición en diferentes porcentajes se comparó con el concreto hecho de manera tradicional; obteniendo resultados de manera experimental en laboratorio que existe una gran mejora en su resistencia a la compresión. Este estudio tuvo como objetivo evaluar la resistencia a la compresión del concreto elaborado con de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco - 2023; la metodología del estudio tuvo un enfoque cuantitativo, un nivel explicativo y un diseño cuasi experimental. Los resultados de las pruebas de laboratorio demuestran que la resistencia a la compresión del concreto mejorará al añadirle residuos de construcción y demolición con un F'c=210kg/cm2 -Huánuco – 2023; donde esto puede ser corroborado con nuestros resultados estadísticos obtenidos que son (t=-57.236, p=0.002<0.05); estos resultados demuestran que si hay un aumento significativo en los resultados finales de nuestras muestras ensayadas al añadir residuos de construcción y demolición al 10%, 20% y 30%. Concluyendo de esta manera que las hipótesis de mejora que se plateo en el estudio son correctas ya que se pueden verificar en nuestros resultados.

**Palabras clave:** Evaluación, resistencia, compresión, concreto, residuos, construcción.

#### **ABSTRACT**

In the following study, the compressive strength of concrete made with construction and demolition waste in different percentages of 10%, 20% and 30% was evaluated. This concrete made with construction and demolition waste in different percentages was compared with the concrete made in the traditional way; obtaining experimental results in the laboratory that there is a great improvement in its compressive strength. The objective of this study is to evaluate the compressive strength of concrete made with construction and demolition waste with a F'c=210kg/cm2 - Huánuco - 2023; the methodology of the study had a quantitative approach, an explanatory level and a quasiexperimental design. The results of the laboratory tests show that the compressive strength of concrete will improve by adding construction and demolition waste with a F'c=210kg/cm2 - Huánuco - 2023; where this can be corroborated with our statistical results obtained which are (t=-57.236, p=0.002<0.05); these results show that if there is a significant increase in the final results of our tested samples by adding construction and demolition waste at 10%, 20% and 30%. Concluding in this way that the hypotheses of improvement that were put forward in the study are correct since they can be verified in our results.

**Keywords:** Evaluation, resistance, compression, concrete, waste, construction.

# INTRODUCCIÓN

En los últimos años, el crecimiento de la industria de la construcción ha generado una preocupación creciente sobre el manejo sostenible de los residuos generados por esta actividad. Los residuos de construcción y demolición (RCD) representan una fracción significativa de los desechos sólidos urbanos y su gestión adecuada se ha convertido en un desafío técnico, ambiental y económico.

Sin embargo, en lugar de considerar los RCD como un problema, es posible verlos como una valiosa fuente de materiales reciclados y un recurso potencialmente beneficioso para la industria de la construcción. En particular, el uso de residuos de construcción y demolición en la elaboración de nuevos concretos ha despertado un gran interés en el campo de la ingeniería civil debido a sus numerosas ventajas. Uno de los aspectos más destacados de esta práctica es ver la mejora en la resistencia del concreto resultante a compresión. La resistencia a la compresión es una propiedad fundamental del concreto, ya que determina su capacidad para soportar cargas verticales y resistir deformaciones. El uso de RCD en la fabricación de concreto no solo contribuye a reducir la cantidad de residuos enviados a los vertederos, sino que también mejora su resistencia a la compresión, lo que resulta en estructuras más sólidas y duraderas.

En este contexto, el presente trabajo de investigación realizo el recojo y reutilización de los residuos de construcción de las laderas de rio Huallaga que es usado como botadero informal, por lo que nuestro estudio se enfoca en examinar de manera exhaustiva las ventajas y beneficios del uso de residuos de construcción y demolición para la elaboración de nuevos concretos, centrándose específicamente en cómo este enfoque puede mejorar la resistencia a la compresión del material resultante. Se analizarán los diversos factores que contribuyen a esta mejora, incluyendo la calidad de los agregados reciclados, así como el potencial de optimización de la mezcla.

En resumen, este trabajo de investigación tiene como objetivo proporcionar una visión integral y fundamentada sobre el uso de residuos de

construcción y demolición en la elaboración de nuevos concretos, enfocándose en su capacidad para mejorar la resistencia a la compresión.

## **CAPITULO I**

# PROBLEMA DE INVESTIGACIÓN

#### 1.1. DESCRIPCIÓN DEL PROBLEMA BASE

La gran demanda que existe para en el sector construcción a nivel nacional hace que traiga como consigo también la gran emisión de residuos de construcción y demolición, que en la mayoría de regiones del Perú no existe botaderos formales para estos residuos, mucho menos existen plantas especiales para la selección y tratamiento de estos residuos que se producen en obras civiles ya sea en proyectos privados o públicos.

La ciudad de Huánuco no viene a ser la excepción de esta problemática, nuestra ciudad carece de botaderos formales de residuos de construcción y demolición, y más por el contrario existe una gran cantidad de botaderos informales que perjudican a los pobladores y al medio ambiente, ya que en su mayoría de estos botaderos informales son las riberas de los ríos. A este problema se le suma en nuestra ciudad una deficiente gestión por parte de las autoridades con respecto a implementas plantas adecuadas para la selección y reutilización de estos residuos de construcción y demolición.

Para poder ayudar a la regulación y un adecuado manejo de los residuos de C&D se tiene como norma reguladora al Decreto Supremo N° 002-2022-VIVIENDA, donde se detalla los conceptos y definiciones acerca de los residuos de construcción y demolición, también detalla las clasificaciones, las infraestructuras, así como también las sanciones en caso de incumplimiento de esta norma. Pese a esta norma reguladora el problema todavía sigue latente en nuestra ciudad, ya que esto debe ser un trabajo integrado en todos los niveles, incluyendo el trabajo cooperativo entre autoridades y población en general donde tiene que tener una conciencia ambiental positiva para planear alternativas de solución frente a este problemática social y ambiental.

Por lo que la presente investigación busca ser una alternativa confiable de reutilización para trabajos de obras civiles, ya que planteara dentro del diseño de mezcla porcentajes de residuos de C&D con la finalidad de analizar

y evaluar a resistencia del concreto a compresión y poder dar los resultados verídicos con la finalidad de ver donde podría tener un uso mucho más adecuado.

Este trabajo de investigación a través de su objetivo metodológico busca la incorporación de los residuos de construcción y demolición dentro de su diseño de mezcla para evaluar qué características o mejoras puede brindar al concreto, que para ello se realizara trabajos de laboratorio para tener resultados confiables, buscando un aporte experimental como alternativa de solución que sería en este caso reutilizar estos residuos de construcción y demolición, pero también busca ser un aporte bibliográfico para futuras investigaciones que se plantearía para temas relacionados a este tema que aqueja actualmente a nuestra ciudad y a nivel nacional.

#### 1.2. FORMULACIÓN DEL PROBLEMA

#### 1.2.1. PROBLEMA GENERAL

¿De qué manera será la resistencia a la compresión del concreto elaborado con de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2- Huánuco – 2023?

#### 1.2.2. PROBLEMAS ESPECÍFICOS

- ¿Cuál será la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 10% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2
   Huánuco - 2023?
- ¿Cuánto será la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 20% de residuos de construcción y demolición con un F'c=210kg/cm2 - Huánuco - 2023?
- ¿Qué valor tendrá la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 30% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco - 2023?

#### 1.3. OBJETIVOS

#### 1.3.1. OBJETIVO GENERAL

Evaluar la resistencia a la compresión del concreto elaborado con de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

#### 1.3.2. OBJETIVOS ESPECÍFICOS

- Calcular la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 10% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2
   Huánuco – 2023.
- Analizar la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 20% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2
   Huánuco – 2023.
- Estimar la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 30% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2
   Huánuco – 2023.

#### 1.4. JUSTIFICACIÓN DE LA INVESTIGACIÓN

#### 1.4.1. JUSTIFICACIÓN TEÓRICA

El estudio que se plantea cuenta con información bibliográfica suficiente como parte de los antecedentes para poder realizar el trabajo, además tiene sustento a nivel nacional con el nuevo Reglamento de Gestión y Manejo de Residuos Sólidos de la Construcción y Demolición, mediante Decreto Supremo N° 002-2022-VIVIENDA, donde en la norma define y clasifica los residuos de construcción y demolición además de indicar las infraestructuras adecuadas para la reutilización de residuos de C&D, así como también establece sanciones.

Pero también la siguiente investigación busca ser un aporte bibliográfico para futuras investigaciones a nivel local así como también a nivel nacional e internacional, ya que este problema de mal manejo de los residuos de construcción y demolición no solo aqueja a nuestro medio local, por lo que con este trabajo se quiere dar una alternativa de solución reutilizando estos residuos de C&D. A esto podemos sumar también el impacto positivo frente al cuidado del medio ambiente por la reutilización de residuos de construcción y demolición.

#### 1.4.2. JUSTIFICACIÓN PRÁCTICA

La presente investigación tiene como finalidad determinar las propiedades mecánicas, principalmente la resistencia axial del concreto con porcentajes añadidos de residuos de C&D, en la ciudad de Huánuco, buscando que estos resultados que se obtienen sean de adecuados para toda la comunidad y para que también las autoridades lo tomen en cuenta a futuro, como parte de alternativa de solución frente a esta problemática por el mal manejo de los residuos de construcción y demolición. El desarrollo de esta investigación contempla la importancia de poner en manos de la gente la posibilidad de hacer fácilmente y de manera económica la reutilización de los residuos de C&D en trabajos de obras civiles. También por otra parte brinda beneficios ambientales porque se puede reducir la contaminación que se produce por la emisión informal de estos residuos de construcción y demolición, ya que a nivel regional es un problema que aún no tiene solución.

#### 1.4.3. JUSTIFICACIÓN METODOLÓGICA

El estudio planteado fue explicativo. Donde se planteó dos grupos de análisis, uno llamado patrón con la cual se compara al otro grupo de prueba o experimental, ya que la intención fue evaluar el comportamiento compararlo. También se realizarán ensayos de laboratorio para tener mayor confianza con los resultados. El proceso será secuencial comenzando desde elegir los residuos de C&D, posteriormente clasificarlos y seleccionarlos para hacer el diseño de mezcla contemplando estos materiales según normativas y manuales ACI, para luego elabora las probetas de concreto y realizarlos sus respectivos ensayos.

### 1.5. LIMITACIONES DE LA INVESTIGACIÓN

Con respecto a las limitaciones que pueda tener la presente investigación, puedo concluir que no habrá, ya que se cuenta con la información teórica o bibliográfica, también se cuenta con la disposición de recursos humanos y económicos para poder llevar a cabo en su totalidad.

#### 1.6. VIABILIDAD DE LA INVESTIGACIÓN

#### 1.6.1. VIABILIDAD TEÓRICA

La presente propuesta de investigación se sustenta en una sólida viabilidad teórica, respaldada por una extensa revisión bibliográfica y la existencia de un marco conceptual bien establecido.

#### 1.6.2. VIABILIDAD SOCIAL

Por medio del estudio se permitirá dar una alternativa de solución a los residuos de construcción y demolición para su aprovechamiento, así como también se reducirá los impactos ambientales que producen estos.

#### CAPITULO II

# **MARCO TEÓRICO**

#### 2.1. ANTECEDENTES DE LA INVESTIGACIÓN

#### 2.1.1. ANTECEDENTES INTERNACIONALES

Silvestre (2017), en la tesis titulada "Evaluación de las propiedades del concreto reciclado como agregado pétreo, procedente de las demoliciones". Tesis para optar el título profesional de Ingeniero Civil. Su objetivo principal en la Evaluación de las propiedades del hormigón reciclado como grado de roca procedente del proceso de demolición. La investigación concluye que La resistencia del hormigón reciclado es inferior al diseño en unos 5 MPa, que es inferior a lo esperado. El uso de hormigón reciclado de demolición puede aumentar la absorción del agua durante la construcción del hormigón, debido a que el árido reciclado se encuentra en altos niveles de deshidratación, ya que el proyecto que toma este caso, es necesario tenerlo en cuenta en calcular en la relación del agua al cemento.

Fonseca (2018), en la tesis titulada "Evaluación comparativa de concreto con agregado natural y concreto a partir de agregado reciclado de prefabricados de concreto, bajo un análisis de ciclo de vida." para optar el título de Magister en Construcción. Su objetivo principal Determinar a través de un análisis comparativo basado en el análisis de ciclo de vida si el agregado reciclado premezclado, producido en la ciudad de Bogotá, tiene una ventaja ambiental sobre la mezcla de agregados naturales. Los resultados obtenidos son que Equivalente al calentamiento global, se ha observado que factores como la distancia de transporte del material y la cantidad de cemento utilizado en la mezcla afectan directamente las emisiones, los anillos y la vida útil del material. De igual forma, en los resultados de las pruebas de presión de los rodillos, el método de sazón y amasado del agua incide en la resistencia final de la masa, por lo que se deben tener en cuenta estos factores a la

hora de realizar la dosificación, ya que puede haber mermas.

Martínez (2020), en la tesis titulada "El concreto con agregados reciclados como proyecto de sostenibilidad urbana" Tesis para optar el título profesional de Ingeniero Civil. La investigación tiene como objetivo principal Crear un objetivo útil a partir de los residuos de construcción y demolición generados en Colombia, para proponer opciones de gestión (RCD), en proyectos de sostenibilidad urbana. La investigación concluye que, En base a los resultados obtenidos por diferentes autores, se puede concluir que son similares las prestaciones del hormigón con árido reciclado y del hormigón con árido natural, que puede ser utilizado como grava. En la creación de nuevas mezclas de hormigón y de la misma forma se utilizados en la realización de cimentaciones y subbases, caminos de concreto y caminos asfaltados, recuperación de suelos, excavaciones, rellenos, mejoramiento de caminos, estructuras de concreto, naves industriales, casas, bloques de concreto, muros de contención, etc., deben respetar las características del ensayo utilizado en materiales naturales no renovables y las reglamentaciones de la NTC, Icontec, Instituto Técnico de Columbia, normas técnicas sismorresistentes colombianas y la normativa legal y ambiental NSR que rigen en su país.

#### 2.1.2. ANTECEDENTES NACIONALES

Silva y Rodrich (2018), En la tesis titulad "Influencia del agregado de concreto reciclado sobre las propiedades mecánicas en un concreto convencional, Trujillo 2018" para optar el título de ingeniero civil. Tiene como objetivo principal Determinar el efecto de los áridos del hormigón reciclado sobre los parámetros mecánicos del hormigón convencional. La investigación tiene como resultado que al evaluar el concreto endurecido la resistencia a la compresión promedio de muestras cilíndricas de 4"x8" para las tres relaciones agua/cemento (0.55,0.65 y 0.70) disminuyo cuando el agregado de concreto reciclado fue 15%,30%,45% y 60% en el proyecto, las muestras con R a/c = 0.55 presentaron una disminución en la resistencia a la compresión a los 28

días de 3.95%,5.22%,4.94% y 10,22%, respectivamente con respecto a la muestra (300,91 kgf/cm2) las muestras con R a/c= 0,65 mostraron una disminución media de la resistencia a la compresión a los 28 días de 1,63%,4,91%,11,81% y 11,98% respectivamente que el modelo (237,52) kgf/cm2) y las muestras con R a/c= 0,70 con 15% de áridos reciclados 45%y 60% mostraron una disminución de la resistencia a la compresión a los 28 días de 2,62%,9,36% y 6,23% respectivamente por encima de la norma y un ligero aumento con un 30% de árido reciclado lateral 1,13% respecto al modelo (196,01 kgf/cm2). La investigación concluye que el agregado de concreto reciclado puede reemplazar al agregado grueso en las mezclas de concreto porque si se analiza estadísticamente: no pierde sus propiedades mecánicas importantes, que es la resistencia a la compresión, mejora la succión capilar y maneja el peso unitario. Por eso actúa como material en el ecodiseño. Además, contribuye con el medio ambiente al lograr un desarrollo sostenible, lo que ofrece dos grandes ventajas: menos materias primas y menos eliminación innecesaria de materiales de demolición.

Sánchez (2019), En la tesis "Evaluación de las propiedades mecánicas del concreto reciclado para el diseño de mezclas (f'c=175kg/Cm2) distrito José Leonardo Ortiz – Chiclayo –Lambayeque" investigación para optar el título de ingeniero civil. La investigación tiene como objetivo principal en evaluar las propiedades mecánicas del concreto reciclado de diseño de mescla (f'c=175 kg/cm2) en José leonardo Ortiz – Sector Lambayeque La investigación tiene como resultados, Según la diferencia del modelo de diseño mixto (175 kg/cm2) cuya toma de agua se mantiene uniforme frente al diseño mixto con 5%, 15% y 25% de árido reciclado que al seleccionar diferentes proporciones se determina la cantidad de agua requerida. Donde la investigación concluye que para la mezcla con el aporte de 5% de agregados de concreto reciclado, de acuerdo a los resultados, se presenta un incremento en la resistencia a la compresión de manera creciente y uniforme.

Alva y Asmat (2019), En la tesis titulada "Influencia del reemplazo de agregado grueso por concreto reciclado sobre las propiedades de un concreto endurecido f'c 175 kg/cm2" investigación para optar el título de ingeniero civil. La investigación tiene como objetivo principal Determinar las Estimación del efecto de la sustitución del árido grueso por hormigón reciclado sobre las propiedades del hormigón duro 175 kg/cm2. Teniendo como resultados la investigación que Los porcentajes utilizados en este estudio fueron 25%, 50%, 75% y 100% de árido grueso reciclado, más el grupo control. Estas relaciones tienen una gran influencia en las propiedades del hormigón debido a que se obtienen diferentes resultados para cada relación, podemos mencionar el caso del 50% AR que es el tipo con alta resistencia del hormigón con árido reciclado, menor densidad y baja absorción por todo lo demás. Concluyendo con la investigación el hormigón convencional tiene buena resistencia a la compresión, pero el hormigón grueso reciclado también tiene buena resistencia porque solo se reduce del 5% al 10%, y es muy conveniente trabajar con este nuevo material desde el punto de vista del medio ambiente. Evita la degradación de los recursos naturales no renovables y además es económicamente beneficioso porque al reciclar el costo es menor que el de los materiales naturales puros.

#### 2.1.3. ANTECEDENTES LOCALES

Cruz (2017), En la tesis titulada "comparación de la resistencia mecánica a la compresión del concreto elaborado con residuos de mármol" investigación para optar el título de ingeniero civil. La investigación tiene como objetivo principal Determinación del efecto del hormigón regular (hormigón estructural f'c = 210 kg/cm2) sobre residuos de mármol para la obtención de hormigones de alta calidad. La investigación tiene como resultados obtenidos en que La adición de residuos de mármol aumenta la resistencia a la compresión del hormigón. Después de 28 días añadiendo un 10% de chatarra de mármol la resistencia es de 279,18 kg/cm2. Añadiendo un 20% de residuos de mármol, se reduce a 232,98 kg/cm2. La investigación concluye que, En

cuanto a los aspectos técnicos y económicos del uso de residuos de mármol en la producción de hormigón, se ha concluido que es factible, económicamente factible debido a los residuos de mármol, y no tiene costo, ya que se obtiene de la Construcción Utilizada en cocinas, SS. HH, obras funerarias, etc.

Tarazona (2019), En la tesis titulada "Aprovechamiento del concreto reciclado proveniente de los residuos de demolición de pavimento rígido en la producción de concreto nuevo en la ciudad de Huánuco 2018" investigación para optar el título de ingeniero civil. La objetivo investigación tiene como principal en realizar Una caracterización del agregado grueso de residuos de demolición para aceras sólidas para que pueda ser utilizado en la producción de concreto La investigación concluye que el concreto compacto generalmente se fabrica desperdiciando la destrucción de pisos sólidos para el diseño de concreto fn = 210 kg/ cm2 (el factor de resistencia promedio f'cr = 296.68 kg/cm<sup>2</sup>) La resistencia y la compresión se utilizan para la cantidad de conjunto de reciclaje, A modo de comparación, se desarrollaron muestras con grupos naturales que alcanzan el FNER en forma de un grupo de muestra. 318.10 kg/cm2 para ¾ "agregar" y fn = 314.28 kg/cm2 para los grupos de 1", según estos valores, el resultado es ½" + 20 % AR F'C = 324.16 kg/cm2, + 40 % AR F'C = 279.58 kg/cm 2 y ½ " + 60 % AR F'C = 262.51 kg/cm2 representa el 99.62 %, 85.92 % y 80.67 % de la resistencia continuamente; 31 kg/cm2 + 40 % AR FC = 293.15 kg/cm2 y 3/4" + 60 % AR F'C = 262, 78 kg/cm2 representa el 96.92 %, 92.16 % y 82, 61 % de los requeridos en la resistencia el Kg/cm2 final de 1" + 60 % AR F'C = 253.47 kg/cm2, lo que representa el 94.78 %, 93.44 % y 80.65 %, sin embargo, la resistencia requerida, Es f'c = 210 kg/cm2 (f'cr = 296.68 kg/cm2) en los tres grupos de investigación (½ ",¾" y 1") en tres casos por 20 % AR, con una concentración del 40 %, comienza para disminuir 94.24 % para ½ ", 98.81 % para ¾" y 98.98 % adecuado para el ensamblaje de 1".

Alanya (2020), En la tesis titulada "Elaboración de concreto f'c = 175 kg/cm2 utilizando concreto reciclado de vías peatonales como agregado grueso, Huánuco 2019" investigación para optar el título de ingeniero civil.

La investigación tiene como objetivo principal Hormigón f'c = 175 kg/cm2 obtenido del hormigón reciclado de la acera como árido grueso en Huánuco 2019. La investigación concluye que La resistencia a la compresión puede alcanzar y superar f'c = 175 kg/cm2, utilizando como árido grueso hormigón reciclado para vía peatonal, debido a que al momento del ensayo el núcleo contenía un 15%, 30% y 45% de material reciclado, que superaba los 3 kg/cm2, 8 kg/cm2 y 5 kg/cm2 respectivamente con la resistencia sugerida en el estudio.

#### 2.2. BASES TEÓRICAS

#### **2.2.1. CONCRETO**

Cómo nos menciona Martínez et al. (2015), El concreto es una mezcla de agregados finos y gruesos con una mezcla de cemento que consiste en cemento Portland y agua, que después de la unión forma una masa monolítica que se asemeja a una piedra. La mezcla se endurece debido a una reacción química entre el agua y el cemento Portland, lo que da como resultado productos humectantes.

cómo nos menciona E. Harmsen (2005), Para obtener un buen hormigón, no basta con combinar materiales en óptimas condiciones. También se deben considerar parámetros como se hace la mezcla y el trasporte y vaciado.

**Tabla 1**Porcentaje de materiales

AIRE	AGUA	CEMENTO	AGREGADO (FINO Y GRUESO)	
5%	15%	10%	70%	

Nota. En la siguiente tabla se muestra la los porcentajes de los materiales que componen el concreto. Ortega García, 2014, p. 14.

### 2.2.2. RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN

Como nos menciona Montoya (2017), La resistencia a la compresión se mide mediante ensayos en postes de hormigón. Como se mencionó, la prueba más común es aplicar un cilindro con un diámetro de 15 cm y una longitud de 30 cm para compresión axial.

En este caso, el cilindro, que se ha endurecido y combinado adecuadamente, se somete a tensión en un probador de presión. La máquina aplica una fuerza continua paralela a la longitud del elemento y, al romperse, la fuerza aplicada final se mide y se divide por la sección transversal del cilindro; El resultado es una deformación cuya magnitud (en unidades apropiadas) depende del diseño instalado. En el sistema comúnmente utilizado en los Estados Unidos, esta presión se mide en PSI (libras por pulgada cuadrada), mientras que en el sistema internacional se mide en mega pascales (mPa). Para fines de control de calidad, las Normas ASTM (31/39, 2002. Se requiere la resistencia obtenida promediando al menos dos cilindros defectuosos de la misma muestra y tratamiento a la misma edad, generalmente 28 días. Sin embargo, es posible estimar la resistencia futura de las muestras después de 7 y 14 días de tratamiento, el ensayo de compresión de una columna de hormigón.

Figura 1
Ensayo de compresión



Nota. En la siguiente figura se muestra el ensayo a compresión. Montoya, 2017, p. 13.

# 2.2.3. ENSAYO DE LA RESISTENCIA PORMEDIO A LA COMPRESION REQUERIDA

#### Desviación estándar

Como nos menciona la norma E.060 (2009), Cuando se necesite realizar un plan de registro de ensayos, se debe generar la desviación estándar de la muestra, Ss. donde se va a determinar el ss y donde deben cumplir las siguientes condiciones:

- (a) Los materiales, los procedimientos de control de calidad y las condiciones deberán ser similares a los especificados. Los cambios de materiales y proporciones en la muestra no deben ser más restrictivos que los del trabajo propuesto.
- (b) Representa concreto fabricado para lograr una o más resistencias especificadas, dentro de 7 MPa de f'c.
- (c) Debe constar de al menos 30 pruebas consecutivas o dos series consecutivas de pruebas para un total de al menos 30 pruebas

Como nos menciona la norma E.060 (2009), Si no hay registros de prueba que cumplan con los requisitos, pero hay registros basados en 15 a 29 pruebas consecutivas, la desviación estándar de la muestra, Ss, debe generarse como el producto de la desviación estándar de la muestra calculada. Calculado a partir del coeficiente de cambio de la muestra.

#### Resistencia promedio requerida

Como nos menciona la norma E.060 (2009), La resistencia a la compresión promedio requerida, f'cr, utilizada como base para la dosis de concreto, Como nos menciona la norma E.060 (2009), Cuando la planta de concreto no tenga registros de pruebas de resistencia en el sitio para calcular Ss que cumplan con los requisitos del f'cr debe determinarse.

## 2.2.4. RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN (RC&D)

Como nos menciona Ramírez (2014) citado en Vargas (2020), El proceso mediante el cual se procesan y transforman los residuos de construcción y demolición, para evaluar su potencial de reintegración como materias primas o insumos para la obtención de nuevos productos.

El enfoque de gestión de eliminación de daños por colisión basado en el entorno industrial consta de cuatro estrategias, a saber: minimización de residuos a través de la evitación, reutilización, reciclaje y disposición final. Las estrategias utilizadas para gestionar los RCD tendrán un impacto bajo o alto en el medio ambiente. Los efectos del uso de las cuatro estrategias sobre el medio ambiente y el consumo de energía están en orden ascendente de mínimo a máximo. Las tres estrategias originales (reducir, reutilizar y reciclar) se conocen como principios de las 3R, un término comúnmente utilizado en la investigación y gestión de RCD.

De Santos et al. (2011) nos menciona que, Se denomina RCD a todos los sobrantes procedentes de:

- Canteras y otros puntos de extracción de áridos destinados a la construcción.
- Obras de construcción nuevas, rehabilitación, mantenimiento, restauración u otras reformas.
- Rechazos de materiales destinados a la edificación o a la obra civil (p.15).

#### 2.2.4.1. CLASIFICACIÓN DE RESIDUOS

De Santos et al. (2011) nos menciona que, Hay varias formas de clasificar los RCD. En primer lugar, se clasificarán los residuos según su origen, dando una idea general de sus propiedades. En segundo lugar, la clasificación se realiza en función de la naturaleza de los residuos, destacando las características clave y los problemas de gestión.

#### Según su origen

De Santos et al. (2011) nos menciona que:

- Residuos procedentes de puntos de extracción de áridos o puntos de la obra donde se realicen excavación de tierras.
- Residuos procedentes de obras de construcción, que son residuos compuestos fundamentalmente de escombros y otros materiales.
- Residuos procedentes de obras de demolición, (p.18).

#### • Según su naturaleza

De Santos et al. (2011) nos menciona que:

- Residuos inertes, Son residuos no peligrosos que no experimentan transformaciones físicas, químicas o biológicas de consideración. Entre estos residuos no se encuentran materiales solubles, combustibles, biodegradables o que reaccionan física o químicamente con otras sustancias; no perjudican a la salud humana ni contaminan el medio ambiente. Es inmediato deducir que la mayor parte de los RCD pertenecen a esta categoría.
- Residuos no peligrosos, No presentan problemas de toxicidad en sí mismos.
- Residuos tóxicos y peligrosos, Contiene sustancias peligrosas o tóxicas para el ser humano o contaminantes para el medio ambiente. Están recogidos y clasificados en la legislación y su traslado y manipulación corre a cargo de gestores autorizados. Pese a que su volumen no es muy elevado en el global de los RCD, no debe menospreciarse su potencial tóxico o contaminante, (p.19).

#### 2.3. DEFINICIONES CONCEPTUALES

- a) Aditivo: E.060 (2009) nos menciona que, "Material distinto del agua, de los agregados o del cemento hidráulico, utilizado como componente del concreto, y que se añade a éste antes o durante su mezclado a fin de modificar sus propiedades" (pág. 13).
- b) Agregado Pétreo: como nos menciona el Glosario técnico minero (2003), "Materiales de roca que debidamente fragmentados y clasificados, se emplean en la industria de la construcción para la parte estructural más comúnmente conocida como "obra negra"; hacen parte de este grupo gravas, arenas, triturados y agregados livianos del concreto" (pág. 6).
- c) Álcali: Müller (s/f), nosmenciona que, "Substancia de propiedades químicas análogas a la de la potasa. Corrosiva de los metales, que por encontrarse en aguas del subsuelo o corrientes, no deben usarse en los Sistemas de Refrigerador" (pág. 10).
- d) Arcilla: NORMA E.080 (2017), Único material activo e indispensable del suelo. En contacto con el agua permite su amasado, se comporta plásticamente y puede cohesionar el resto de partículas inertes del suelo formando el barro, que al secarse adquiere una resistencia seca que lo convierte en material constructivo. Tiene partículas menores a dos micras (0.002 mm) (p. 4).
- e) Calentamiento global: Matthews (2018), se atribuye principalmente a la actividad humana, especialmente a la quema de combustibles fósiles y a la deforestación. Estas actividades liberan grandes cantidades de dióxido de carbono (CO2) y otros gases de efecto invernadero a la atmósfera. Estos gases actúan como una manta alrededor de la Tierra, atrapando el calor del sol y causando un aumento gradual de la temperatura en todo el planeta, (p. 75).
- f) Limo: NORMA E.080 (2017) nos menciona que, el limo exhibe una buena capacidad de retención de agua debido a su granulometría fina y una estructura agregada adecuada. Esta característica puede influir en su

capacidad de drenaje y en su susceptibilidad a la compactación (p. 4).

- g) Mármol: Betancourt et al. (2015), Es una roca metamórfica que nace de la transformación de la caliza bajo la presión y el calor extremo que solo la Madre Naturaleza es capaz de brindar. el mármol es un símbolo de durabilidad y resistencia. Es capaz de soportar el paso implacable del tiempo, manteniendo su esencia inmutable, (p. 3).
- h) Silicato dicálcico Orna (2019), El silicato dicálcico, también conocido como silicato de dicalcio, es un compuesto químico que se forma a partir de la combinación de sílice (dióxido de silicio, SiO2) y óxido de calcio (CaO) en una proporción de 2:1. El silicato dicálcico es un tipo específico de silicato de calcio que se encuentra en la naturaleza en forma de mineral, siendo la variedad más común conocida como gehlenita (p. 17).

#### 2.4. HIPÓTESIS

#### 2.4.1. HIPÓTESIS GENERAL

La resistencia a la compresión del concreto mejorará al añadirle residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

#### 2.4.2. HIPÓTESIS ESPECIFICAS

- La resistencia a la compresión del concreto aumentará al añadirle 10% de residuos de construcción y demolición con un F'c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.
- La resistencia a la compresión del concreto mejorará al añadirle 20% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 -Huánuco – 2023.
- La resistencia a la compresión del concreto aumentará al añadirle 30% de residuos de construcción y demolición con un F'c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

#### 2.5. VARIABLES

# 2.5.1. VARIABLE DEPENDIENTE

Resistencia a la compresión del concreto.

#### 2.5.2. VARIABLE INDEPENDIENTE

Residuos de construcción y demolición.

# 2.6. OPERACIONALIZACIÓN DE VARIABLES

VARIABLE	DIMENSIONES	INDICADORES	INSTRUMENTO
INDEPENDIENTE Residuos de construcción y demolición	Diseño de mezcla de F´c=210kg/cm2 con residuos de	Diseño de mezcla del concreto elaborado con 10% de residuos de construcción y demolición.	Formato de laboratorio para el diseño de mezcla.
·	construcción y demolición.	Diseño de mezcla del concreto elaborado con 20% de residuos de construcción y demolición.	Formato de laboratorio para el diseño de mezcla.
		Diseño de mezcla del concreto elaborado con 30% de residuos de construcción y demolición.	Formato de laboratorio para el diseño de mezcla.
DEPENDIENTE Resistencia a la	Ensayo de resistencia a la compresión (f'c= kg/cm2)	Resistencia a la compresión del concreto elaborado con 10% de residuos de construcción y demolición.	Ficha de laboratorio del ensayo de resistencia a la compresión.
compresión del concreto.		Resistencia a la compresión del concreto elaborado con 20% de residuos de construcción y demolición.	Ficha de laboratorio del ensayo de resistencia a la compresión.
		Resistencia a la compresión del concreto elaborado con 30% de residuos de construcción y demolición.	Ficha de laboratorio del ensayo de resistencia a la compresión

#### CAPITULO III

### METODOLOGIA DE LA INVESTIGACIÓN

#### 3.1. TIPO DE INVESTIGACIÓN

#### **3.1.1. ENFOQUE**

Fue un enfoque cuantitativo.

Hernández et al., (2010), viene a ser una recopilación de información que sirve para demostrar las hipótesis, ya que los valores de los ensayos son numéricos como al igual que nuestras variables, (p. 4).

#### 3.1.2. ALCANCE O NIVEL

El nivel fue explicativo.

Los estudios explicativos van más allá de la descripción de conceptos o fenómenos o del establecimiento de relaciones entre conceptos (Hernández et al., 2010, p. 83).

#### 3.1.3. **DISEÑO**

El diseño fue cuasi experimental:

Hernández et al., (2010): en este tipo de diseño los sujetos de prueba no son tomados al azar, más por el contrario ya tiene los grupos de estudio establecida, (p. 148).

# Esquema de la investigación

GE: O1\_\_\_\_\_X \_\_\_\_O3
GC: O2\_\_\_\_\_O4

Donde:

GE = Grupo experimental
GC = Grupo control

O1 y O2 = Pre prueba

X = Tratamiento

O3 y O4 = Pos prueba

#### 3.2. POBLACIÓN Y MUESTRA

#### 3.2.1. POBLACIÓN

La población fue finita y estuvo representada por 160 probetas de concreto elaborado con diferentes porcentajes de 10%, 20% y 30% de residuos de C&D. El cual serán ensayadas para determinar el F´C de las probetas.

#### **3.2.2. MUESTRA**

La muestra fue no probabilística. Todas las muestras dependieron del tiempo de rotura y los porcentajes de incorporación de 10%, 20% y 30% de residuos de construcción y demolición. Para mejor entendimiento de la distribución de las muestras se presenta la siguiente tabla:

#### 3.3. ELECCION DE LA MUESTRA

**Tabla 2**Cantidad de muestras a realizar

Cantidad de	Eda	Edad de probetas a ensayar (días)					
muestras						muestras	
	3	7	14		28	a ensayar	
N° de muestras	10	10	10		10	40	
N° de		% Residuos de		TC	OTAL DE		
especímenes de	Concreto	co	nstrucción	у	PROBETAS A		
concreto	convencional	C	demolición.		ENSAYAR		
		10%	20%	30%			
N° de probetas	40	40 40 40			160		
por (%)							

*Nota.* En la siguiente tabla se detalla la cantidad de muestra que se realizara en función del porcentaje de adición de residuos de C&D.

#### 3.4. TÉCNICAS E INSTRUMENTOS DE RECOLECCIÓN DE DATOS

#### 3.4.1. TÉCNICA

Para el presente trabajo tuvo como la observación directa, análisis de datos, ensayos de testigos de concreto elaborados con porcentajes de 10%, 20% y 30% de residuos de construcción.

#### 3.4.2. INSTRUMENTOS

Los instrumentos usados en la investigación fueron:

**Fichas de evaluación y observación:** método de recolección de datos consiste en el registro sistemático, válido y confiable, (Hernández et al., 2006, p. 252).

Los instrumentos utilizados son:

- Hoja de laboratorio de diseño de mezcla
- Hoja de laboratorio de Ensayo de compresión

# 3.5. TÉCNICAS PARA EL PROCESAMIENTO Y ANÁLISIS DE LA INFORMACIÓN

Para poder procesar los datos obtenidos de laboratorio se usó los programas como SPSS y hojas de cálculo de Excel, ya que son los más adecuados para nuestra investigación.

#### 3.5.1. TÉCNICAS DE PROCESAMIENTO

Se utilizó la evaluación estadística de acuerdo a las variables a evaluar.

#### 3.5.2. ANÁLISIS DE LA INFORMACIÓN

Los datos se analizaron de manera estadística con programas Excel y SPSS.

#### **CAPITULO IV**

#### **RESULTADOS**

#### 4.1. PROCESAMIENTO DE DATOS

**Tabla 3** F'c del concreto patrón a 3 días

N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	0	3	6607.66	78.54	84.13
2	(PATRON)	0	3	6622.95	78.54	84.33
3	(PATRON)	0	3	6627.03	78.54	84.38
4	(PATRON)	0	3	6648.44	78.54	84.65
5	(PATRON)	0	3	6649.46	78.54	84.66
6	(PATRON)	0	3	6616.83	78.54	84.25
7	(PATRON)	0	3	6614.79	78.54	84.22
8	(PATRON)	0	3	6623.97	78.54	84.34
9	(PATRON)	0	3	6651.50	78.54	84.69
10	(PATRON)	0	3	6663.74	78.54	84.85
10	(PATRON)	0	3	6663.74	78.54	8

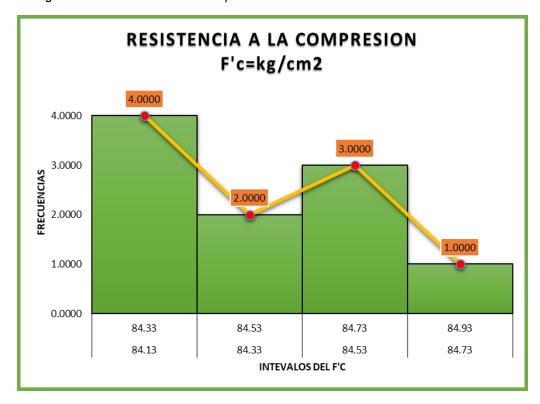
**Tabla 4**Parámetros de centralización de los F´c del concreto patrón a 3 días

F'C DI	EL CONCRETO PATRÓN A 3 DÍAS	
N	Válido	10
	Perdidos	0
Media	1	84,4492
Moda		84,22a
Varia	nza	,011

#### Interpretación

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto del grupo patrón, donde el promedio es 84.4492 kgf/cm2; así mismo la moda es 84.22 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.011kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 2 Histograma de los F´c del concreto patrón a 3 días



Nota. Se exhibe de los resultados del concreto patrón en 3 días.

**Tabla 5** F'c del concreto patrón a 7 días

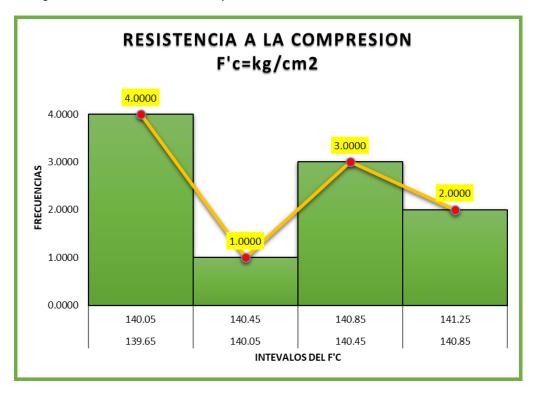
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	0	7	10975.03	78.54	139.74
2	(PATRON)	0	7	11073.94	78.54	141.00
3	(PATRON)	0	7	10988.29	78.54	139.91
4	(PATRON)	0	7	10977.07	78.54	139.76
5	(PATRON)	0	7	11049.47	78.54	140.69
6	(PATRON)	0	7	11058.65	78.54	140.80
7	(PATRON)	0	7	11079.04	78.54	141.06
8	(PATRON)	0	7	11034.17	78.54	140.49
9	(PATRON)	0	7	11011.74	78.54	140.21
10	(PATRON)	0	7	10967.89	78.54	139.65

**Tabla 6**Parámetros de centralización de los F´c del concreto patrón a 7 días

F'C DE	EL CONCRETO PATRÓN A 7 DÍAS	
N	Válido	10
	Perdidos	0
Media		140,3301
Moda		139,74ª
Variar	nza	,011

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto del grupo patrón, donde el promedio es 140.3301 kgf/cm2; así mismo la moda es 139.74 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.011kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 3
Histograma de los F´c del concreto patrón a 7 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto patrón en 7 días.

**Tabla 7**F´c del concreto patrón a 14 días

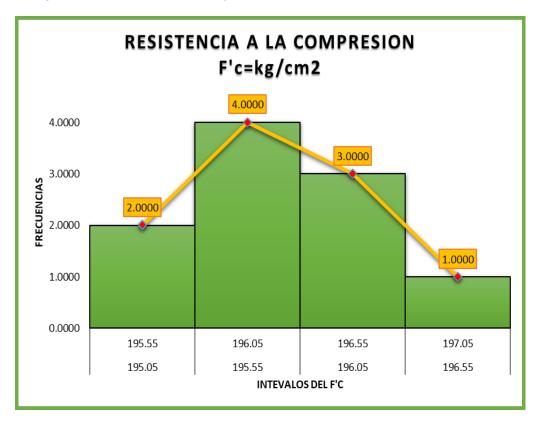
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	0	14	15318.95	78.54	195.05
2	(PATRON)	0	14	15463.75	78.54	196.89
3	(PATRON)	0	14	15420.92	78.54	196.34
4	(PATRON)	0	14	15392.37	78.54	195.98
5	(PATRON)	0	14	15382.17	78.54	195.85
6	(PATRON)	0	14	15418.88	78.54	196.32
7	(PATRON)	0	14	15402.57	78.54	196.11
8	(PATRON)	0	14	15396.45	78.54	196.03
9	(PATRON)	0	14	15386.25	78.54	195.90
10	(PATRON)	0	14	15341.39	78.54	195.33

**Tabla 8**Parámetros de centralización de los F´c del concreto patrón a 14 días

F'C DI	EL CONCRETO PATRÓN A 14 DÍAS	
N	Válido	10
	Perdidos	0
Media	1	195,9813
Moda		195,90ª
Varia	nza	,011

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto del grupo patrón, donde el promedio es 195.9813 kgf/cm2; así mismo la moda es 195.90 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.011kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 4
Histograma de los F´c del concreto patrón a 14 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto patrón en 14 días.

**Tabla 9**F'c del concreto patrón a 28 días

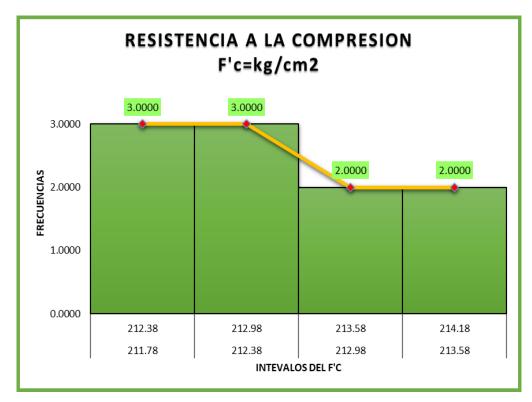
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	0	28	16633.35	78.54	211.78
2	(PATRON)	0	28	16676.17	78.54	212.33
3	(PATRON)	0	28	16681.27	78.54	212.39
4	(PATRON)	0	28	16814.85	78.54	214.09
5	(PATRON)	0	28	16668.02	78.54	212.22
6	(PATRON)	0	28	16743.47	78.54	213.18
7	(PATRON)	0	28	16777.12	78.54	213.61
8	(PATRON)	0	28	16744.49	78.54	213.20
9	(PATRON)	0	28	16702.69	78.54	212.66
10	(PATRON)	0	28	16721.04	78.54	212.90

Tabla 10
Parámetros de centralización de los F´c del concreto patrón a 28 días

F´C DE	EL CONCRETO PATRÓN A 28 DÍAS	
N	Válido	10
	Perdidos	0
Media	1	212,8374
Moda		212,33ª
Varia	nza	,012

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de adoquín del grupo patrón, donde el promedio es 212.8374 kgf/cm2; así mismo la moda es 212.33 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.012kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 5
Histograma de los F´c del concreto patrón a 28 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto patrón en 28 días.

**Tabla 11**F'c del concreto con 10% de residuos de C&D a 3 días

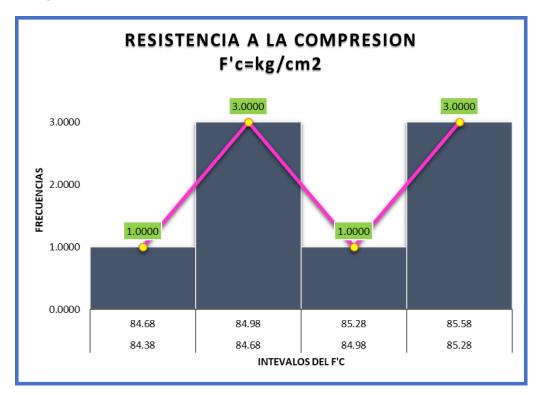
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	10	3	6663.74	78.54	84.85
2	(PATRON)	10	3	6673.94	78.54	84.98
3	(PATRON)	10	3	6709.63	78.54	85.43
4	(PATRON)	10	3	6717.78	78.54	85.53
5	(PATRON)	10	3	6678.02	78.54	85.03
6	(PATRON)	10	3	6724.92	78.54	85.62
7	(PATRON)	10	3	6627.03	78.54	84.38
8	(PATRON)	10	3	6724.92	78.54	85.62
9	(PATRON)	10	3	6713.70	78.54	85.48
10	(PATRON)	10	3	6667.82	78.54	84.90

**Tabla 12**Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 10% de residuos de C&D a 3 días

F'C DE	L CONCRETO CON 10% DE RESIDUOS DE C&D A 3 DÍAS	
N	Válido	10
	Perdidos	0
Media		85,1814
Moda		85,62ª
Varian	za	,010

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 10% de residuos de C&D, donde el promedio es 85.1814 kgf/cm2; así mismo la moda es 85.62 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.010kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 6
Histograma de los F´c del concreto con 10% de residuos de C&D a 3 días



Nota. Se exhibe de los resultados del concreto con 10% de residuos de C&D a 3 días.

Tabla 13

F'c del concreto con 10% de residuos de C&D a 7 días

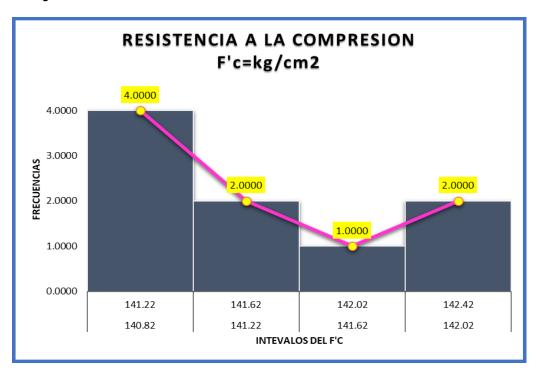
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	10	7	11084.14	78.54	141.13
2	(PATRON)	10	7	11211.60	78.54	142.75
3	(PATRON)	10	7	11079.04	78.54	141.06
4	(PATRON)	10	7	11110.65	78.54	141.46
5	(PATRON)	10	7	11141.24	78.54	141.85
6	(PATRON)	10	7	11169.79	78.54	142.22
7	(PATRON)	10	7	11171.83	78.54	142.24
8	(PATRON)	10	7	11079.04	78.54	141.06
9	(PATRON)	10	7	11059.67	78.54	140.82
10	(PATRON)	10	7	11110.65	78.54	141.46

**Tabla 14**Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 10% de residuos de C&D a 7 días

F'C DEL CONCRETO CON 10% DE RESIDUOS DE C&D A 7 DÍAS				
N	Válido	10		
	Perdidos	0		
Media		141,6064		
Moda		141,06ª		
Varian	za	,011		
Variati	za	,011		

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 10% de residuos de C&D, donde el promedio es 141.6064 kgf/cm2; así mismo la moda es 141.06 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.011kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 7
Histograma de los F'c del concreto con 10% de residuos de C&D a 7 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 10% de residuos de C&D a 7 días.

**Tabla 15**F'c del concreto con 10% de residuos de C&D a 14 días

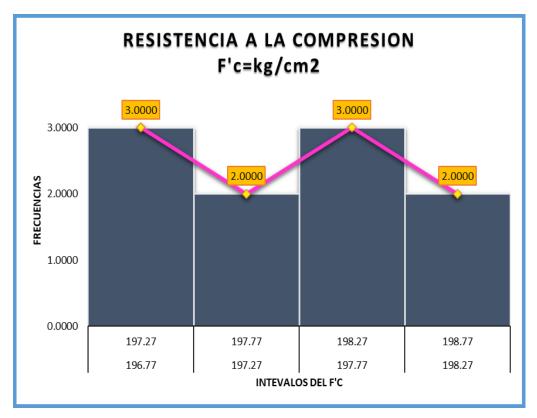
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	10	14	15454.57	78.54	196.77
2	(PATRON)	10	14	15467.83	78.54	196.94
3	(PATRON)	10	14	15596.31	78.54	198.58
4	(PATRON)	10	14	15501.48	78.54	197.37
5	(PATRON)	10	14	15548.39	78.54	197.97
6	(PATRON)	10	14	15580.00	78.54	198.37
7	(PATRON)	10	14	15466.81	78.54	196.93
8	(PATRON)	10	14	15495.36	78.54	197.29
9	(PATRON)	10	14	15566.74	78.54	198.20
10	(PATRON)	10	14	15549.41	78.54	197.98

**Tabla 16**Parámetros de centralización de los F´c c del concreto con 10% de residuos de C&D a 14 días

F´C DEL CONCRETO CON 10% DE RESIDUOS DE C&D A 14 DÍAS				
N	Válido	10		
	Perdidos	0		
Media		197,6406		
Moda		197,97ª		
Varianza		,011		

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 10% de residuos de C&D, donde el promedio es 197.6406 kgf/cm2; así mismo la moda es 197.97 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.011kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 8
Histograma de los F´c del concreto con 10% de residuos de C&D a 14 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 10% de residuos de C&D a 14 días.

Tabla 17

F´c del concreto con 10% de residuos de C&D a 28 días

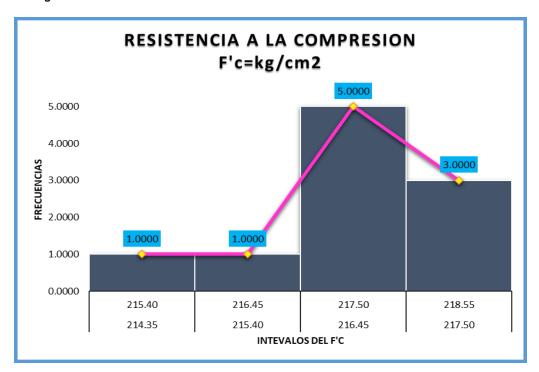
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	10	28	16835.25	78.54	214.35
2	(PATRON)	10	28	16981.06	78.54	216.21
3	(PATRON)	10	28	17052.44	78.54	217.12
4	(PATRON)	10	28	17130.96	78.54	218.12
5	(PATRON)	10	28	17074.88	78.54	217.40
6	(PATRON)	10	28	17119.74	78.54	217.97
7	(PATRON)	10	28	17082.01	78.54	217.49
8	(PATRON)	10	28	17073.86	78.54	217.39
9	(PATRON)	10	28	17128.92	78.54	218.09
10	(PATRON)	10	28	17072.84	78.54	217.38

**Tabla 18**Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 10% de residuos de C&D a 28 días

	F'C DE	F'C DEL CONCRETO CON 10% DE RESIDUOS DE C&D A 28 DÍAS				
Media 21	N	Válido	10			
		Perdidos	0			
Moda 2	Media		217,1530			
	Moda		217,38ª			
Varianza	Varian	za	,010			

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 10% de residuos de C&D, donde el promedio es 217.1530 kgf/cm2; así mismo la moda es 217.38 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.010kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 9
Histograma de los F´c del concreto con 10% de residuos de C&D a 28 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 10% de residuos de C&D a 28 días.

**Tabla 19**F'c del concreto con 20% de residuos de C&D a 3 días

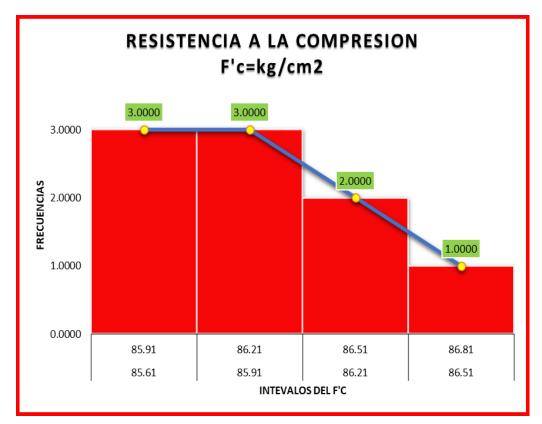
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	20	3	6729.00	78.54	85.68
2	(PATRON)	20	3	6755.51	78.54	86.01
3	(PATRON)	20	3	6725.94	78.54	85.64
4	(PATRON)	20	3	6723.90	78.54	85.61
5	(PATRON)	20	3	6753.47	78.54	85.99
6	(PATRON)	20	3	6800.38	78.54	86.58
7	(PATRON)	20	3	6778.97	78.54	86.31
8	(PATRON)	20	3	6768.77	78.54	86.18
9	(PATRON)	20	3	6829.95	78.54	86.96
10	(PATRON)	20	3	6790.18	78.54	86.46

**Tabla 20**Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 3 días

F'C DEL CONCRETO CON 20% DE RESIDUOS DE C&D A 3 DÍAS				
N	Válido	10		
	Perdidos	0		
Media		86,1422		
Moda		86,18ª		
Varian	ıza	,012		

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 20% de residuos de C&D, donde el promedio es 86.1422 kgf/cm2; así mismo la moda es 86.18 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.012kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 10
Histograma de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 3 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 20% de residuos de C&D a 3 días.

**Tabla 21**F'c del concreto con 20% de residuos de C&D a 7 días

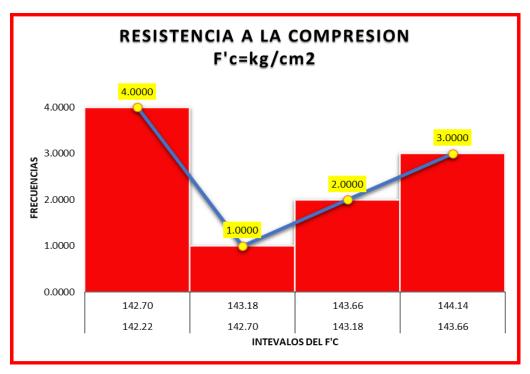
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F <sup>-</sup> C
1	(PATRON)	20	7	11186.11	78.54	142.43
2	(PATRON)	20	7	11314.59	78.54	144.06
3	(PATRON)	20	7	11205.48	78.54	142.67
4	(PATRON)	20	7	11169.79	78.54	142.22
5	(PATRON)	20	7	11276.86	78.54	143.58
6	(PATRON)	20	7	11305.41	78.54	143.94
7	(PATRON)	20	7	11214.66	78.54	142.79
8	(PATRON)	20	7	11199.37	78.54	142.59
9	(PATRON)	20	7	11273.80	78.54	143.54
10	(PATRON)	20	7	11299.30	78.54	143.87

**Tabla 22**Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 7 días

F'C DEL CONCRETO CON 20% DE RESIDUOS DE C&D A 7 DÍAS				
N	Válido	10		
	Perdidos	0		
Media		143,1696		
Moda		143,58ª		
Varian	za	,011		

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 20% de residuos de C&D, donde el promedio es 143.1696 kgf/cm2; así mismo la moda es 143.58 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.011kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 11
Histograma de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 7 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 20% de residuos de C&D a 7 días.

**Tabla 23**F'c del concreto con 20% de residuos de C&D a 14 días

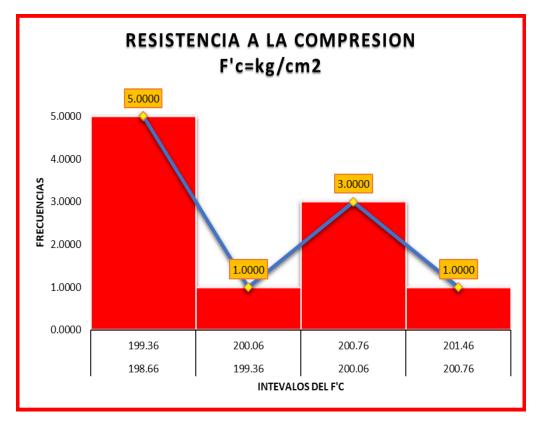
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	20	14	15602.43	78.54	198.66
2	(PATRON)	20	14	15621.80	78.54	198.90
3	(PATRON)	20	14	15642.20	78.54	199.16
4	(PATRON)	20	14	15784.96	78.54	200.98
5	(PATRON)	20	14	15662.59	78.54	199.42
6	(PATRON)	20	14	15627.92	78.54	198.98
7	(PATRON)	20	14	15728.87	78.54	200.27
8	(PATRON)	20	14	15648.32	78.54	199.24
9	(PATRON)	20	14	15759.46	78.54	200.66
10	(PATRON)	20	14	15739.07	78.54	200.40

**Tabla 24**Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 14 días

N	Válido	10
	Perdidos	0
Media		199,6659
Moda		199,24ª
Varian	za	,011

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 20% de residuos de C&D, donde el promedio es 199.6659 kgf/cm2; así mismo la moda es 199.24 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.011kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 12
Histograma de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 14 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 20% de residuos de C&D a 14 días.

Tabla 25

F'c del concreto con 20% de residuos de C&D a 28 días

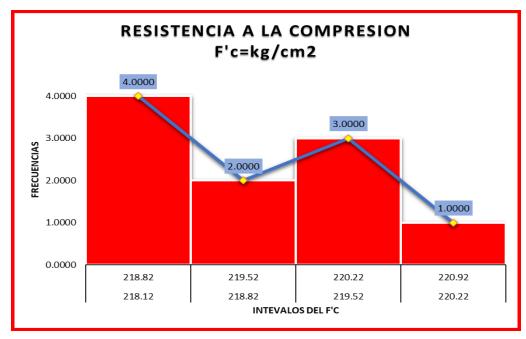
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	20	28	17181.95	78.54	218.77
2	(PATRON)	20	28	17222.73	78.54	219.29
3	(PATRON)	20	28	17176.85	78.54	218.70
4	(PATRON)	20	28	17156.45	78.54	218.44
5	(PATRON)	20	28	17130.96	78.54	218.12
6	(PATRON)	20	28	17227.83	78.54	219.35
7	(PATRON)	20	28	17253.32	78.54	219.68
8	(PATRON)	20	28	17286.97	78.54	220.10
9	(PATRON)	20	28	17278.82	78.54	220.00
10	(PATRON)	20	28	17300.23	78.54	220.27

**Tabla 26**Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 28 días

F'C DE	L CONCRETO CON 20% DE RESIDUOS [	DE C&D A 28 DÍAS
N	Válido	10
	Perdidos	0
Media		219,2719
Moda		219,35 <sup>a</sup>
Varian	za	,010

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 20% de residuos de C&D, donde el promedio es 219.2719 kgf/cm2; así mismo la moda es 219.35 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.010kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 13
Histograma de los F´c del concreto con 20% de residuos de C&D a 28 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 20% de residuos de C&D a 28 días.

Tabla 27

F'c del concreto con 30% de residuos de C&D a 3 días

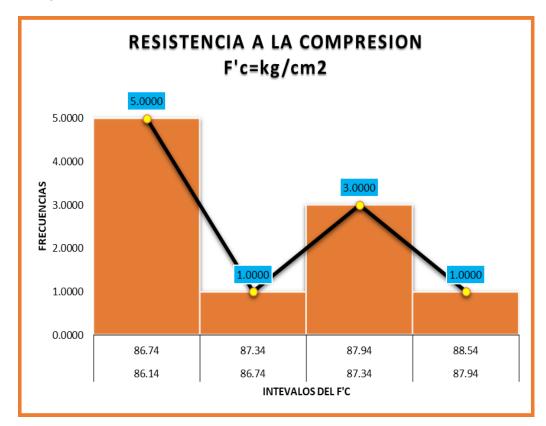
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	30	3	6790.18	78.54	86.46
2	(PATRON)	30	3	6882.98	78.54	87.64
3	(PATRON)	30	3	6795.28	78.54	86.52
4	(PATRON)	30	3	6765.71	78.54	86.14
5	(PATRON)	30	3	6785.08	78.54	86.39
6	(PATRON)	30	3	6790.18	78.54	86.46
7	(PATRON)	30	3	6827.91	78.54	86.94
8	(PATRON)	30	3	6896.23	78.54	87.81
9	(PATRON)	30	3	6892.15	78.54	87.75
10	(PATRON)	30	3	6922.74	78.54	88.14

**Tabla 28**Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 3 días

N	Válido	10
	Perdidos	0
Media		87,0237
Moda		86,46°
Varian	za	,011

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 30% de residuos de C&D, donde el promedio es 87.0237 kgf/cm2; así mismo la moda es 86.46 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.011kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 14
Histograma de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 3 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 30% de residuos de C&D a 3 días.

**Tabla 29**F'c del concreto con 30% de residuos de C&D a 7 días

N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	30	7	11316.63	78.54	144.09
2	(PATRON)	30	7	11446.13	78.54	145.74
3	(PATRON)	30	7	11375.77	78.54	144.84
4	(PATRON)	30	7	11430.84	78.54	145.54
5	(PATRON)	30	7	11457.35	78.54	145.88
6	(PATRON)	30	7	11425.74	78.54	145.48
7	(PATRON)	30	7	11365.58	78.54	144.71
8	(PATRON)	30	7	11409.42	78.54	145.27
9	(PATRON)	30	7	11364.56	78.54	144.70
10	(PATRON)	30	7	11342.12	78.54	144.41

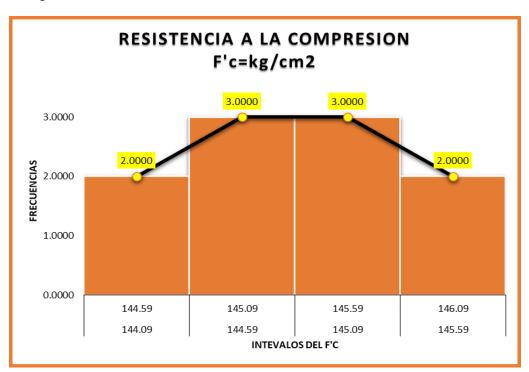
Tabla 30

Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 7 días

F'C DE	L CONCRETO CON 30% DE RESIDUOS DE C&D A 7 DÍAS	
N	Válido	10
	Perdidos	0
Media		145,0651
Moda		145,48ª
Varian	za	,010

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 30% de residuos de C&D, donde el promedio es 145.0651 kgf/cm2; así mismo la moda es 145.48 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.010kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 15
Histograma de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 7 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 30% de residuos de C&D a 7 días.

Tabla 31

F'c del concreto con 30% de residuos de C&D a 14 días

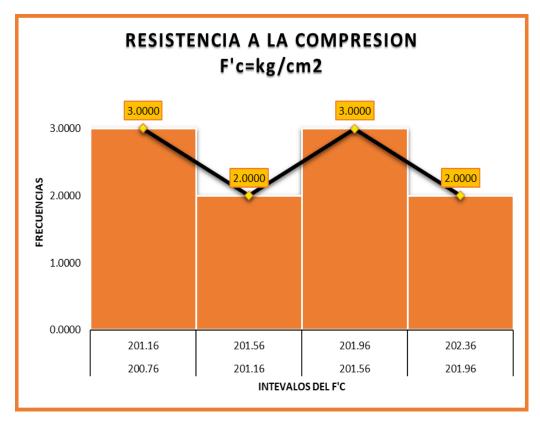
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	30	14	15795.15	78.54	201.11
2	(PATRON)	30	14	15804.33	78.54	201.23
3	(PATRON)	30	14	15803.31	78.54	201.21
4	(PATRON)	30	14	15875.71	78.54	202.14
5	(PATRON)	30	14	15842.06	78.54	201.71
6	(PATRON)	30	14	15851.24	78.54	201.82
7	(PATRON)	30	14	15869.59	78.54	202.06
8	(PATRON)	30	14	15767.62	78.54	200.76
9	(PATRON)	30	14	15769.66	78.54	200.79
10	(PATRON)	30	14	15859.39	78.54	201.93

**Tabla 32**Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 14 días

F'C DE	L CONCRETO CON 30% DE RESIDUOS DE C&D A 14 DÍAS	
N	Válido	10
	Perdidos	0
Media		201,4745
Moda		201,22ª
Varian	za	,011

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 30% de residuos de C&D, donde el promedio es 201.4745 kgf/cm2; así mismo la moda es 201.22 kgf/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.011kgf/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

Figura 16
Histograma de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 14 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 30% de residuos de C&D a 14 días.

Tabla 33

F'c del concreto con 30% de residuos de C&D a 28 días

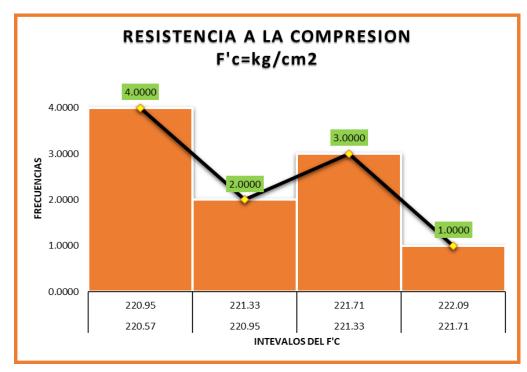
N°	MUESTRA	% DE RESIDUOS DE C&D	EDAD	CARGA MÁXIMA (KG)	ÁREA	F"C
1	(PATRON)	30	28	17324.70	78.54	220.58
2	(PATRON)	30	28	17385.89	78.54	221.36
3	(PATRON)	30	28	17399.14	78.54	221.53
4	(PATRON)	30	28	17381.81	78.54	221.31
5	(PATRON)	30	28	17426.67	78.54	221.88
6	(PATRON)	30	28	17329.80	78.54	220.65
7	(PATRON)	30	28	17323.68	78.54	220.57
8	(PATRON)	30	28	17331.84	78.54	220.68
9	(PATRON)	30	28	17381.81	78.54	221.31
10	(PATRON)	30	28	17402.20	78.54	221.57

**Tabla 34**Parámetros de centralización de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 28 días

F'C DE	L CONCRETO CON 30% DE RESIDUOS DE C&D A 28 DÍAS	
N	Válido	10
	Perdidos	0
Media		221,1453
Moda		221,31ª
Varian	za	,011

La tabla nos representa los F'c de los resultados de las muestras de concreto con 30% de residuos de C&D, donde el promedio es 221.1453 kg/cm2; así mismo la moda es 221.31 kg/cm2 que es el valor que se tiene más veces en los resultados y el valor de varianza de 0.011kg/cm2 que nos indica que ninguno de los valores se aleja del otro por lo que este es mínimo.

**Figura 17**Histograma de los F´c del concreto con 30% de residuos de C&D a 28 días



Nota. Se exhibe los resultados del concreto con 30% de residuos de C&D a 28 días en función de sus frecuencias.

# 4.2. CONTRASTACIÓN Y PRUEBA DE HIPÓTESIS

#### 4.2.1. HIPÓTESIS GENERAL

HG: La resistencia a la compresión del concreto mejorará al añadirle residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

H0: La resistencia a la compresión del concreto no mejorará al añadirle residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

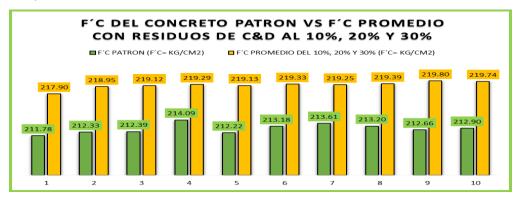
Tabla 35

F'c del concreto patrón y del promedio con 10%, 20% y 30% de residuos de C&D a los 28 días de edad

F'C DEL CONCRETO PATRON Y PROMEDIO CON RESIDUOS DE C&D AL 10%, 20% Y 30%

N°	MUESTRA	PATRON	PROMEDIO DEL 10%, 20% Y 30%
1	M-1	211.78	217.90
2	M-2	212.33	218.95
3	M-3	212.39	219.12
4	M-4	214.09	219.29
5	M-5	212.22	219.13
6	M-6	213.18	219.33
7	M-7	213.61	219.25
8	M-8	213.20	219.39
9	M-9	212.66	219.80
10	M-10	212.90	219.74

Figura 18 Comparativa de los F´c



Nota. Se presenta los F´c del concreto patrón y el promedio con 10%, 20% y 30% de residuos de C&D.

**Tabla 36**Comparación de medias del ensayo de los F´c del concreto patrón y del promedio con 10%, 20% y 30% de residuos de C&D

JOHONE TO FAIRC	ON Y CONCRETO ELABOI RESIDUOS DE C		,,,, = 0 /0 I <b>00</b> /0 I	
			Estadístic	Des
			О	٧.
				Erro
				r
F'C DEL CONCRETO	Media		212,8374	,03
PATRÓN				19
	95% de intervalo de	Límite	212,0615	
	confianza para la	inferior		
	media	Límite	212,5326	
		superior		
	Media recortada al 5%		212,2654	
	Mediana		212,2631	
	Varianza		,012	
	Desv. Desviación		,10239	
	Mínimo		211,78	
	Máximo		214,09	
	Rango		,32	
	Rango intercuartil		,20	
	Asimetría		-,513	,580
	Curtosis		-1,058	1,12
				•
F'C PROMEDIO DEL	Media		219,1901	,017
CONCRETO				22
ELABORADO CON	95% de intervalo de	Límite	219,2245	
10%, 20% Y 30% DE	confianza para la	inferior		
RESIDUOS DE C&D	media	Límite	219,8341	
		superior		
	Media recortada al 5%		219,9633	
	Mediana		219,1267	
	Varianza		,003	
	Desv. Desviación		,05821	
	Mínimo		217,90	
	Máximo		219,80	
	Rango		,20	
	Rango intercuartil		,07	
	Asimetría		-,351	,580
	Curtosis		-,216	1,12
				1

Tabla 37

Normalidad de los F´c del concreto patrón y del promedio con 10%, 20% y 30% de residuos de C&D

		Pruebas de r	ormalidad			
	Kolmogorov-Smirnov <sup>a</sup>			Shapiro-Wilk		
	Estadístico	gl	Sig.	Estadístico	gl	Sig.
F'C DEL CONCRETO PATRÓN						
	,138	10	,200*	,926	10	,117
F´C PROMEDIO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE C&D	,143	10	,200*	,943	10	,326

La prueba que utilizó el estudio es la de SHAPIRO – WILK, ya que usa este cuando las muestras son menores de 50, siendo la normalidad (Para el p=0.117) para el concreto patrón, y (p=0.326) para el promedio del concreto elaborado con 10%, 20% y 30% de residuos de C&D (p>=0.05).

Tabla 38

Prueba estadística t de student

	Diferencias emparejadas					t	gl	Sig.
	Media	Desv.	Desv. Error	95% de interval	o de confianza de			(bilateral)
		Desviación	promedio	la diferencia		=		
				Inferior	Superior			
F'c del concreto patrón	-1,26754	,13645	,02763	-1,85231	-1,56951	-57,236	10	,002
f'c promedio con 10%,								
20% y 30% de residuos de								
c&d								

El análisis con t de student demuestra en nuestro resultaos obtenidos la significancia p=0.002<0.05, demostrando de esta manera que existe un aumento significativo en el F´c con promedio al añadir 10%, 20% y 30% de residuos de C&D

#### 4.2.2. HIPÓTESIS ESPECIFICA 1

HE1: La resistencia a la compresión del concreto aumentará al añadirle 10% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

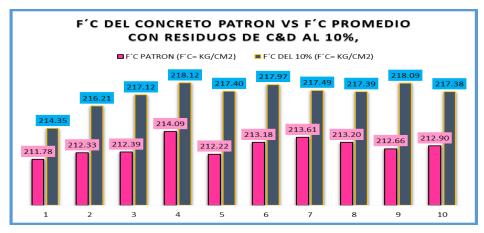
H0: La resistencia a la compresión del concreto no aumentará al añadirle 10% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

Tabla 39

F'c del concreto patrón y con 10% de residuos de C&D a los 28 días de edad

F'C DEL C	ONCRETO PATRON Y	CON RESIDUOS DE	C&D AL 10%
N°	MUESTRA	PATRON	10%
1	M-1	211.78	214.35
2	M-2	212.33	216.21
3	M-3	212.39	217.12
4	M-4	214.09	218.12
5	M-5	212.22	217.40
6	M-6	213.18	217.97
7	M-7	213.61	217.49
8	M-8	213.20	217.39
9	M-9	212.66	218.09
10	M-10	212.90	217.38

**Figura 19**Comparativa de las F´c



Nota. Se presenta los F´c del concreto patrón y el promedio con 10% de residuos de C&D.

**Tabla 40**Comparación de medias del ensayo de los F´c del concreto patrón y con 10% de residuos de C&D

	DE C&I	<u> </u>	Estadístic	Desv.
			0	Error
F'C DEL	Media		212,8374	,03519
CONCRETO	95% de intervalo	Límite	212,0615	,00010
PATRÓN	de confianza para	inferior	212,0010	
	la media	Límite	212,5326	
		superior		
	Media recortada al 5	212,2654		
	Mediana	212,2631		
	Varianza	,012		
	Desv. Desviación	,10239		
	Mínimo	211,78		
	Máximo		214,09	
	Rango		,32	
	Rango intercuartil		,20	
	Asimetría	-,513	,580	
	Curtosis		-1,058	1,12
F'C PROMEDIO	Media		217,1530	,01582
DEL CONCRETO	95% de intervalo	Límite	217,1539	
ELABORADO	de confianza para	inferior		
<b>CON 10% DE</b>	la media	Límite	217,5462	
RESIDUOS DE		superior		
C&D	Media recortada al 5	217,8536		
	Mediana		217,2578	
	Varianza		,003	
	Desv. Desviación		,05563	
	Mínimo		214,35	
	Máximo		218,12	
	Rango		,20	
	Rango intercuartil		,07	
	Asimetría		-,351	,580
	Curtosis		-,216	1,121

**Tabla 41**Normalidad de los F´c del concreto patrón y con 10% de residuos de C&D

Pruebas de normalidad							
	Kolmogorov-Smirnov <sup>a</sup>			Shap			
	Estadí	gl	Sig.	Estadístic	gl	Sig.	
	stico			O			
F'C DEL							
CONCRETO	,138	10	,200	,926	10	,117	
PATRÓN			*				
F'C PROMEDIO	,143	10	,200	,943	10	,458	
<b>DEL CONCRETO</b>			*				
ELABORADO							
<b>CON 10% DE</b>							
RESIDUOS DE							
C&D							

## Interpretación

La prueba que utilizó el estudio es la de SHAPIRO – WILK, ya que usa este cuando las muestras son menores de 50, siendo la normalidad (Para el p=0.117) para el concreto patrón, y (p=0.458) para el promedio del concreto elaborado con 10% de residuos de C&D (p>=0.05).

Tabla 42

Prueba estadística t de student

	Pru	ieba de muestr	as emparejad	las				
<u>.</u>	Diferencias emparejadas					t	gl	Sig.
	Media	Desv.	Desv.	95% de ir	itervalo de			(bilateral)
		Desviación	Error	confian	za de la			
			promedio	difer	encia	_		
				Inferior	Superior			
F'C DEL CONCRETO PATRÓN F'C	-,74713	,09422	,02182	-,84150	-,83137	-45,652	10	,001
PROMEDIO CON 10% DE RESIDUOS DE								
C&D								

El análisis con t de student demuestra en nuestro resultaos obtenidos la significancia p=0.001<0.05, demostrando de esta manera que existe un aumento significativo en el F'c al añadir 10% de residuos de C&D.

## 4.2.3. HIPÓTESIS ESPECIFICA 2

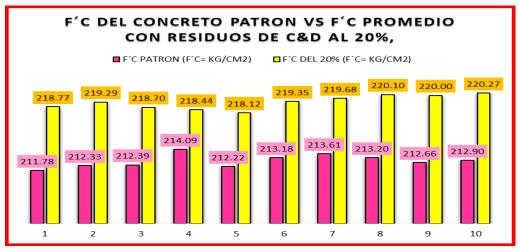
HE2: La resistencia a la compresión del concreto mejorará al añadirle 20% de residuos de construcción y demolición con un F'c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

H0: La resistencia a la compresión del concreto no mejorará al añadirle 20% de residuos de construcción y demolición con un F'c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

**Tabla 43**F´c del concreto patrón y con 20% de residuos de C&D a los 28 días de edad

F'C DEL CO	F'C DEL CONCRETO PATRON Y CON RESIDUOS DE C&D AL 20%							
N°	MUESTRA	PATRON	20%					
1	M-1	211.78	218.77					
2	M-2	212.33	219.29					
3	M-3	212.39	218.70					
4	M-4	214.09	218.44					
5	M-5	212.22	218.12					
6	M-6	213.18	219.35					
7	M-7	213.61	219.68					
8	M-8	213.20	220.10					
9	M-9	212.66	220.00					
10	M-10	212.90	220.27					

Figura 20 Comparativa de las F´c



Nota. Se presenta los F´c del concreto patrón y el promedio con 20% de residuos de C&D a los 28 días de edad.

**Tabla 44**Comparación de medias del ensayo de los F´c del concreto patrón y con 20% de residuos de C&D

			Estadístico	Desv.
				Error
F'C DEL	Media		212,8374	,0351
CONCRETO	95% de intervalo	Límite	212,0615	
PATRÓN	de confianza para	inferio		
	la media	<u>r</u>		
		Límite	212,5326	
		superi		
		or		
	Media recortada al 5	%	212,2654	
	Mediana		212,2631	
	Varianza		,012	
	Desv. Desviación		,10239	
	Mínimo		211,78	
	Máximo		214,09	
	Rango		,32	
	Rango intercuartil		,20	
	Asimetría		-,513	,58
	Curtosis		-1,058	1,12
F'C PROMEDIO	Media		219,2719	,0163
DEL CONCRETO	95% de intervalo	Límite	219,2536	
ELABORADO	de confianza para	inferio		
<b>CON 20% DE</b>	la media	<u>r</u>		
RESIDUOS DE		Límite	219,2649	
C&D		superi		
		or		
	Media recortada al 5	%	219,1689	
	Mediana		219,3548	
	Varianza		,003	
	Desv. Desviación		,04692	
	Mínimo		218,12	
	Máximo		220,27	
	Rango		,20	
	Rango intercuartil		,07	
	Asimetría		-,351	,58
	Curtosis		-,216	1,12

**Tabla 45**Normalidad de los F´c del concreto patrón y con 20% de residuos de C&D

	Prue	bas de r	normalida	d		
	Kolmogorov-Smirnov <sup>a</sup>			Shapiro-Wilk		
	Estadí stico	gl	Sig.	Estadí stico	gl	Sig.
F´C DEL CONCRETO PATRÓN	,138	10	,200*	,926	10	,117
F´C PROMEDIO DEL CONCRETO ELABORADO CON 20% DE RESIDUOS DE C&D	,143	10	,200*	,943	10	,517

## Interpretación

La prueba que utilizó el estudio es la de SHAPIRO – WILK, ya que usa este cuando las muestras son menores de 50, siendo la normalidad (Para el p=0.117) para el concreto patrón, y (p=0.517) para el promedio del concreto elaborado con 20% de residuos de C&D (; p>=0.05).

Tabla 46

Prueba estadística t de student

	Diferencias emparejadas					t	gl	Sig.
	Media	Desv. Desviación	Desv. Error promedio	95% de intervalo de confianza de la diferencia			(bilateral)	
				Inferior	Superior	_		
F'C DEL CONCRETO PATRÓN -	-	,0846	,03265	-,86326	-,82954	-	10	,002
- F'C PROMEDIO CON 20% DE RESIDUOS DE C&D	,86253					48,756		

El análisis con t de student demuestra en nuestro resultaos obtenidos la significancia p=0.002<0.05, demostrando de esta manera que existe un aumento significativo en el F'c al añadir 20% de residuos de C&D.

## 4.2.4. HIPÓTESIS ESPECIFICA 3

HE3: La resistencia a la compresión del concreto aumentará al añadirle 30% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

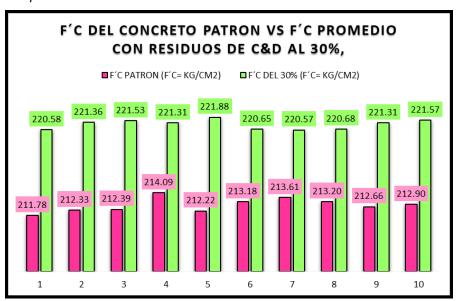
H0: La resistencia a la compresión del concreto no aumentará al añadirle 30% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.

Tabla 47

F'c del concreto patrón y con 30% de residuos de C&D a los 28 días de edad

F'C DEL C	ONCRETO PATRON Y	CON RESIDUOS DE	C&D AL 30%
N°	MUESTRA	PATRON	30%
1	M-1	211.78	220.58
2	M-2	212.33	221.36
3	M-3	212.39	221.53
4	M-4	214.09	221.31
5	M-5	212.22	221.88
6	M-6	213.18	220.65
7	M-7	213.61	220.57
8	M-8	213.20	220.68
9	M-9	212.66	221.31
10	M-10	212.90	221.57

Figura 21
Comparativa de los F´c



Nota. Se presenta los F'c del concreto patrón y el promedio con 30% de residuos de C&D a los 28 días de edad.

**Tabla 48**Comparación de medias del ensayo de los F´c del concreto patrón y con 30% de residuos de C&D

			Estadístic	Desv.
			0	Error
F'C DEL	Media		212,8374	,03519
CONCRETO	95% de intervalo	Límite	212,0615	
PATRÓN	de confianza para	inferior		
	la media	Límite	212,5326	
		superior		
	Media recortada al 5	%	212,2654	
	Mediana		212,2631	
	Varianza		,012	
	Desv. Desviación		,10239	
	Mínimo		211,78	
	Máximo		214,09	
	Rango		,32	
	Rango intercuartil		,20	
	Asimetría		-,513	,580
	Curtosis		-1,058	1,12
C PROMEDIO	Media		221,1453	,0236
EL CONCRETO	95% de intervalo	Límite	221,2596	
ELABORADO	de confianza para	inferior		
<b>CON 30% DE</b>	la media	Límite	221,2436	
RESIDUOS DE		superior		
C&D	Media recortada al 5	%	221,1863	
	Mediana		221,3896	
	Varianza		,003	
	Desv. Desviación		,04861	
	Mínimo		220,57	
	Máximo		221,88	
	Rango		,20	
	Rango intercuartil		,07	
	Asimetría		-,351	,580

**Tabla 49**Normalidad de los F´c del concreto patrón y con 30% de residuos de C&D

Pruebas de normalidad									
	Ko	lmogo	rov-	Shapir	Shapiro-Wilk				
		Smirno	<b>V</b> <sup>a</sup>						
	Est	gl	Sig.	Estadístico	gl	Sig.			
	adís								
	tico								
F'C DEL									
CONCRETO	,138	10	,200*	,926	10	,117			
PATRÓN									
F'C PROMEDIO	,143	10	,200*	,986	10	,476			
<b>CON 20% DE</b>									
RESIDUOS DE									
C&D									

## Interpretación

La prueba que utilizó el estudio es la de SHAPIRO – WILK, ya que usa este cuando las muestras son menores de 50, cumpliendo con la normalidad (Para el p=0.117) para el concreto patrón, y (p=0.476) para el promedio del concreto elaborado con 30% de residuos de C&D (p>=0.05).

Tabla 50

Prueba estadística t de student

_			t	gl	Sig.				
		Desviación	Desviación Error confianza de la	Error	Error confianza de				(bilateral)
	Media		promedio	difer	encia				
				Inferior	Superior				
F'C DEL CONCRETO PATRÓN F'C PROMEDIO CON 30% DE RESIDUOS DE C&D	-,79634	,056431	,05463	-,87654	-,89463	-47,843	10	,001	

El análisis con t de student demuestra en nuestro resultaos obtenidos la significancia p=0.001<0.05, demostrando de esta manera que existe un aumento significativo en el F´c al añadir 30% de residuos de C&D.

### **CAPITULO V**

## **DISCUSIÓN DE RESULTADOS**

# 5.1. PRESENTACIÓN DE LA CONTRASTACIÓN DE LOS RESULTADOS DEL TRABAJO DE INVESTIGACIÓN

- Después de hacer la prueba estadística para nuestra hipótesis general, se demuestra que la F´C del concreto mejorará al añadirle residuos de C&D con un F´c=210kg/cm2 Huánuco 2023; donde se puede corroborar que (t=-57.236, p=0.002<0.05). Este resultado discrepa con el de Silvestre (2017), que en cuya investigación concluye que el concreto elaborado con concreto reciclado es inferior a la resistencia de diseño del patrón en un promedio de 5MPa, pero concuerda con el resultado de Silva y Rodrich (2018), que demuestra que al usar los residuos de concreto como agregado grueso donde con el porcentaje de 15% llega aproximadamente a valores de 300.91kg/cm2, y de la misma manera también concuerda con los resultados de Cruz (2017), que demuestra que hay un aumento considerable del F´C del concreto al añadir 10% de residuos de mármol llegando a 28 días al valor de 279.18kg/cm2.</p>
- Después de hacer la prueba estadística de la hipótesis especifica 1, se demuestra que la F´C del concreto aumentará al añadirle 10% de residuos de C&D con un F´c=210kg/cm2 Huánuco 2023; donde se puede corroborar que (*t=-45.652*, *p=0.001<0.05*). Este resultado concuerda con la de Sánchez (2019), que demuestra que existe una mejora significativa y uniforme al añadir 5% de de residuos de concreto reutilizado en la elaboración de un nuevo concreto mejorando así su resistencia inicial de diseño de 175kg/cm2, pero de la misma forma concuerda con Fonseca (2018), que en su investigación al añadir un agregado reciclado (AR) con un diseño de 280 kg/cm2, su resultado lo supera hasta 310 kg/cm2.
- Después de hacer la prueba estadística de la hipótesis especifica 2, se demuestra que el F´C del concreto mejorará al añadirle 20% de residuos de C&D con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco - 2023; donde se puede

corroborar que (*t*=-48.756, *p*=0.002<0.05). Este resultado concuerda con la de Martínez (2020), que demuestra que al utilizar agregados reciclados pueden ser utilizados para la elaboración de un nuevo concreto obteniéndose resultados muy positivos, inclusive logra demostrar que cumple con normativas estructurales y de calidad como la ISO 14001, así mismo concuerda con los resultados de Alanya (2020), que en su investigación logra demostrar que al añadir residuos de concreto de pavimentos usándolo como agregados en porcentajes de 15% el nuevo concreto tendrá resultados muy significativos llegando al valor de 183kg/cm2 superando al diseño inicial del F'c=175kg/cm2 con respecto a su resistencia a la compresión.

Después de hacer la prueba estadística de la hipótesis especifica 3, se demuestra que el F´C del concreto aumentará al añadirle 30% de residuos de C&D con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.; donde se puede corroborar que (t=-47.843, p=0.001<0.05). Este resultado concuerda con la de Alva y Asmat (2019), que demuestra que de gran manera que la resistencia a la compresión del concreto aumenta al reemplazar residuos de concreto reciclado como parte del agregado grueso en diferentes porcentajes donde al reemplazar 50% llega a un F'c=307kg/cm2, de la misma manera también concuerda con los resultados de Tarazona (2019), donde al utilizar residuos de pavimento rígido para la elaboración de un nuevo concreto este al finalizar obtuvo resultados positivos de 308kg/cm2 al reemplazar 20% del agregado reciclado.</p>

### CONCLUSIONES

- Con respecto al objetivo general, se demuestra que la resistencia a la compresión del concreto mejorará al añadirle residuos de C&D con un F'c=210kg/cm2 Huánuco 2023; donde las pruebas estadistas explicadas y detalladas en la investigación dan como valor (t=-57.236, p=0.002<0.05); esto demuestra que si hay gran significancia en nuestras variables.</li>
- Con respecto al objetivo específico 1, se prueba que la F´C del concreto aumentará al añadirle 10% de residuos de C&D con un F´c=210kg/cm2 -Huánuco – 2023; donde las pruebas estadistas explicadas y detalladas en la investigación dan como valor (t=-45.652, p=0.001<0.05); esto demuestra que si hay gran significancia en nuestras variables.
- Con respecto al objetivo específico 2, se prueba que el F´C del concreto mejorará al añadirle 20% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 Huánuco 2023; donde las pruebas estadistas explicadas y detalladas en la investigación dan como valor (*t=-48.756*, p=0.002<0.05); esto demuestra que si hay gran significancia en nuestras variables.</li>
- Con respecto al objetivo específico 3, se prueba que la F´C del concreto aumentará al añadirle 30% de residuos de C&D con un F´c=210kg/cm2 Huánuco 2023.; donde las pruebas estadistas explicadas y detalladas en la investigación dan como valor (t=-47.843, p=0.001<0.05); esto demuestra que si hay gran significancia en nuestras variables.</li>

#### RECOMENDACIONES

- Los RCD, como ladrillos y hormigón triturado, se pueden utilizar como agregados reciclados en la mezcla de concreto. Estos agregados reciclados pueden ofrecer una calidad y resistencia similares a los agregados naturales, e incluso en algunos casos, superarlos. Al incorporar agregados reciclados de alta calidad.
- Los RCD suelen tener una textura angular y rugosa debido al proceso de trituración. Estas características aumentan la fricción entre las partículas, lo que mejora F´C del concreto. Las partículas angulares tienden a encajar mejor, proporcionando una estructura más cohesiva y una mayor resistencia a la compresión.
- Los RCD, cuando se trituran y se mezclan adecuadamente, pueden mejorar la adherencia con el cemento en el concreto. Esto se debe a las propiedades físicas y químicas de los RCD, que facilitan una mejor unión entre los agregados y la pasta de cemento. Una mejor adherencia contribuye a una mayor resistencia axial del concreto.
- Al utilizar RCD, no todas las partículas se trituran completamente durante el proceso de producción. Algunas partículas pueden mantener su tamaño original, lo que puede actuar como refuerzo interno en el concreto. Estas partículas no trituradas mejoran la resistencia a la compresión al proporcionar una mayor rigidez y capacidad de carga al material.
- La incorporación de RCD en la mezcla de concreto brinda oportunidades para optimizar la proporción y la composición de los materiales. Esto permite ajustar la relación agua-cemento y lograr una mezcla más eficiente y resistente. La optimización de la mezcla puede resultar en una mayor resistencia axial del concreto.

## REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- Alanya Chamorro, J. L. (2020). Elaboración de concreto f'c = 175 kg/cm2 utilizando concreto reciclado de vias peatonales como agregado grueso, Huánuco 2019[Tesis de Pregrado,Universidad de Huánuco]. Repositorio Institucional. Obtenido de http://repositorio.udh.edu.pe/123456789/2447
- Alva Reyes, L. A., & Asmat Ruíz, K. L. (2019). Influencia del reemplazo de agregado grueso por concreto reciclado sobre las propiedades de un concreto endurecido f'c 175 kg/cm2 [Tesis de Pregrado, Universidad Catolica de Trujillo Benedicto XVI]. Repositorio Institucional. Obtenido de http://repositorio.uct.edu.pe/handle/123456789/542
- Betancourt Chávez, J. R., Lizárraga Mendiola, L. G., Narayanasamy, R., Olguín Coca, F. J., & Sáenz López, A. (2015). Revisión sobre el uso de residuos de mármol, para elaborar materiales para la construcción. Revista de Arquitectura e Ingeniería, 9(3), 3. Obtenido de https://www.uaeh.edu.mx/investigacion/productos/7250/revision\_sobre \_el\_uso\_de\_residuos\_de\_marmol.pdf
- Cruz Orduña, A. H. (2017). Comparacion de la resistencia mecanica a la compresion del concreto elaborado con residuos de marmolTesis de Pregrado,Universidad de Huánuco]. Repositorio Institucional. Obtenido de http://repositorio.udh.edu.pe/123456789/646
- Santos Marián, D., Monercillo Delgado, B., & García Martínez, A. (2011).
  Gestión de residuos en las obras de construcción y demolición.
  Tornapunta Ediciones, S.L.U. Obtenido de https://libreria.fundacionlaboral.org/extpublicaciones/gestionresiduos2.
  pdf
- E. Harmsen, T. (2005). Diseño de Estructuras de Concreto Armado. Lima: Pontificia Universidad Catolica del Perú. Obtenido de https://books.google.com.pe/books?id=Gr3Ga9\_\_NB4C&pg=PA35&d q=concreto&hl=es&sa=X&ved=2ahUKEwjb34Lb7s74AhUzB7kGHceq CzYQ6wF6BAgLEAE#v=onepage&q=concreto&f=false

- E.060, N. (2009). Concreto Armado. RNE. Obtenido de https://www.gob.pe/institucion/munisantamariadelmar/informes-publicaciones/2619713-e-060-concreto-armado-ds-n-010-2009
- Fonseca Medina, E. E. (2018). Evaluación comparativa de concreto con agregado natural y concreto a partir de agregado reciclado de prefabricados de concreto, bajo un análisis de ciclo de vida [Tesis de Maestria,Universidad Nacional de Colombia]. Repositorio Institucional. Obtenido de https://repositorio.unal.edu.co/bitstream/handle/unal/76966/Tesis%20 ACV%20Concretos%20RAC%20-%20Ing.%20Eduardo%20Fonseca%20V.4.pdf?sequence=1&isAllowe d=y
- Glosario Técnico Minero. (2003). Ministerio de minas y energía. Obtenido de https://www.anm.gov.co/sites/default/files/DocumentosAnm/glosariomi nero.pdf
- Hernández Sampieri, R., Fernández Collado, C., & Baptista Lucio, M. (2010).Metodología de la Investigación. Mexico: Mc Graw Hill Education.Obtenido de http://repositorio.uasb.edu.bo:8080/handle/54000/1210
- Martínez Barrera, G., Hérnandez Zaragoza, J. B., López Lara, T., & Menchaca Campos, C. (2015). Materiales sustentables y reciclados en la construcción. OmniaScience. Obtenido de https://books.google.com.pe/books?id=JI4wBwAAQBAJ&pg=PA71&d q=concreto+pdf&hl=es&sa=X&ved=2ahUKEwihmKLT7s74AhULCrkG He61BWUQ6wF6BAgDEAE#v=onepage&q=concreto%20&f=false
- Martínez Urieles, P. E. (2020). El concreto con agregados reciclados como proyecto de sostenibilidad urbana [Tesis de Pregrado, Universidad Cooperativa de Colombia]. Repositorio institucional. Obtenido de https://repository.ucc.edu.co/bitstream/20.500.12494/28566/1/2020\_C oncreto\_Agregados\_Reciclados.pdf
- Montoya Vallecilla, J. O. (2017). Elementos de concreto reforzado I. Ibagué:
  Universidad de Ibagué. Obtenido de https://books.google.com.pe/books?id=1d70DwAAQBAJ&printsec=fro

- ntcover&hl=es&source=gbs\_ge\_summary\_r&cad=0#v=onepage&q&f=false
- Müller S., F. (s/f). Diccionario tecnico de mecanica de automoviles. Femusa.

  Obtenido de https://obtienearchivo.bcn.cl/obtienearchivo?id=documentos/10221.1/6
  1186/1/207689.pdf&origen=BDigital
- NTP, E. (2017). Ministerio e vivienda, construcción y saneamiento. El peruano.

  Obtenido de https://cdn-web.construccion.org/normas/rne2012/rne2006/files/titulo3/02\_E/E\_08

  0.pdf
- Orna Quintanilla , J. E. (2019). Implementacion De Un Procedimiento Que Estime Resistencias A Compresión En Pasta De Cemento Por Termometría, En La Empresa Unión Cementera Nacional Ucem S.A Planta Chimborazo[Tesis de Pregrado,escuela superior politécnica de chimborazo]. Repositorio Institucional. Obtenido de chrome-extension://efaidnbmnnnibpcajpcglclefindmkaj/http://dspace.espoch.ed u.ec/bitstream/123456789/10618/1/96T00525.pdf
- Sánchez Carranza, W. A. (2019). Evaluación de las propiedades mecánicas del concreto reciclado para el diseño de mezclas (f'c=175kg/Cm2) distrito José Leonardo Ortiz Chiclayo –Lambayeque [Tesis de pregrado,Universidad César Vallejo]. Repositorio Institucional. Obtenido de https://repositorio.ucv.edu.pe/bitstream/handle/20.500.12692/37983/S %c3%a1nchez\_CWA.pdf?sequence=1&isAllowed=y
- Silva Ocas, J. C., & Rodrich Guevara, S. R. (2018). Influencia del agregado de concreto reciclado sobre las propiedades mecánicas en un concreto convencional, Trujillo 2018 [Tesis de Pregrado, Universidad Privada del Norte]. Repositorio Institucional. Obtenido de https://repositorio.upn.edu.pe/bitstream/handle/11537/14824/Rodrich %20Guevara%20Sandra%20Romy%20-

- Silvestre Gutierrez, A. (2017). Evaluación de las propiedades del concreto reciclado como agregado pétreo, procedente de las demoliciones [Tesis de Pregrado, Universidad Libre Seccional Pereira]. Repositorio Institucional.

  Obtenido de https://repository.unilibre.edu.co/bitstream/handle/10901/17046/EVAL UACION%20DE%20LAS%20PROPIEDADES%20DEL%20CONCRET O%20RECICLADO.pdf?sequence=1&isAllowed=y
- Tarazona Beraún, K. D. (2019). Aprovechamiento del concreto reciclado proveniente de los residuos de demolición de pavimento rígido en la producción de concreto nuevo en la ciudad de Huánuco -2018[Tesis de Pregrado,Universidad Nacional Hermilio Valdizán]. Repositorio Institucional. Obtenido de https://hdl.handle.net/20.500.13080/4561
- Vargas Chang, E. J. (2020). El reciclaje de residuos por demolición de edificaciones menores en el desarrollo sostenible caso distrito Jesús María – Lima[Tesis de Pregrado,Universidad Nacional Federico Villareal]. Repositorio institucional. Obtenido de https://hdl.handle.net/20.500.13084/4154
- VIVIENDA, M. D. (2017). REGLAMENTO NACIONAL DE EDIFICACIONES.

  LIMA: EL PERUANO. Obtenido de https://www.gob.pe/institucion/sencico/informes-publicaciones/887225-normas-del-reglamento-nacional-de-edificaciones-rne

#### COMO CITAR ESTE TRABAJO DE INVESTIGACIÓN

Goñi Mozombite, E. (2024). Evaluación de la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 10%, 20% y 30% de residuos de construcción y demolición con un f´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023 [Tesis de pregrado, Universidad de Huánuco]. Repositorio Institucional UDH. http://...

## **ANEXOS**

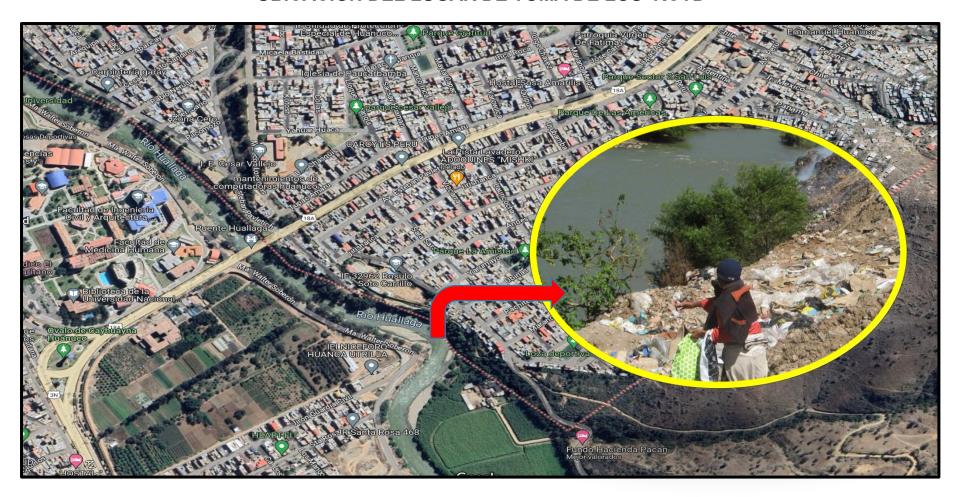
# ANEXO 1 MATRIZ DE CONSISTENCIA

TITULO: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"

FORMULACION DEL PROBLEMA	OBJETIVOS	HIPÓTESIS	METODOLOGÍA
PROBLEMA GENERAL:	OBJETIVO GENERAL:	HIPÓTESIS GENERAL:	TIPO DE INVESTIGACIÓN:
¿De qué manera será la resistencia a la compresión del concreto elaborado con de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023?	Evaluar la resistencia a la compresión del concreto elaborado con de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2- Huánuco – 2023.	residuos de construcción y	ENFOQUE: Cuantitativo  ALCANCE: Explicativa
PROBLEMAS ESPECÍFICOS:	2020.	HIPÓTESIS ESPECIFICA:	ZAPIIOGUVA
<ul> <li>¿Cuál será la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 10% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco - 2023?</li> <li>¿Cuánto será la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 20% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco - 2023?</li> </ul>	<ul> <li>OBJETIVOS ESPECIFICOS:</li> <li>Calcular la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 10% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.</li> <li>Analizar la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 20% de residuos de construcción y</li> </ul>	<ul> <li>La resistencia a la compresión del concreto aumentará al añadirle 10% de residuos de construcción y demolición con un F'c=210kg/cm2 - Huánuco - 2023.</li> </ul>	DISEÑO: Cuasiexperimental  POBLACION: Está representada por 160 probetas de concreto elaborado con diferentes porcentajes de 10%, 20% y 30% de residuos de construcción y demolición con un F'c=210kg/cm2.  MUESTRA: Sera compuesta por 40 especímenes de
<ul> <li>¿Qué valor tendrá la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 30% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco - 2023?</li> </ul>	demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.  Estimar la resistencia a la compresión del concreto elaborado con 30% de residuos de construcción y demolición con un	<ul> <li>La resistencia a la compresión del concreto aumentará al añadirle 30% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2 - Huánuco – 2023.</li> </ul>	concreto, estos especímenes serán elaborados con porcentajes de 10%, 20% y 30% de residuos de construcción y demolición con un F´c=210kg/cm2  Variables:  V.D.= Resistencia a la compresión del concreto.

F´c=210kg/cm2 - Huánuco –	V.I.= Residuos de construcción y demolición.
2023.	

ANEXOS 2 UBICACIÓN DEL LUGAR DE TOMA DE LOS RCYD



# ANEXO 3 RESULTADOS DE LABORATORIO





## **CONTENIDO DE HUMEDAD**

ENSAYO	CONTENIDO DE HUMEDAD			
NORMA	MTC E 108 / ASTM D2216 / NTP 339.127			
CANTERA	ANDABAMBA FECHA DE MUESTREO 11/04/2023			
UBICACIÓN	HUÁNUCO	FECHA DE ENSAYO	11/04/2023	

	AGREGADO FINO					
ID	Descripción					
ID	Descripcion	1	2	3		
Α	Peso Tara (g)	27.00	27.50	27.50		
В	Peso Tara más muestra Húmeda (g)	325.70	282.00	309.80		
С	Peso Tara más muestra Seca (g)	309.90	272.00	295.90		
D	Peso muestra Húmeda - <b>Ph</b> (g), D = B – A	298.70	254.50	282.30		
Е	Peso muestra Seca - Ps (g), E = C - A	292.50	248.20	276.00		
F	Peso del Agua (g), F = B - C	15.80	10.00	13.90		
G	Contenido de Humedad (W%) = $\frac{Ph - Ps}{Ps} \cdot 100$	2.12%	2.54%	2.28%		
CO	ONTENIDO DE HUMEDAD PROMEDIO (W%)		2.31%			

	AGREGADO GRUESO					
ID	Descripción					
טו	Descripcion	1	2	3		
Α	Peso Tara (g)	26.50	28.70	27.00		
В	Peso Tara más muestra Húmeda (g)	242.70	191.70	268.20		
С	Peso Tara más muestra Seca (g)	240.90	190.00	263.00		
D	Peso muestra Húmeda - <b>Ph</b> (g), D = B – A	216.20	163.00	241.20		
E	Peso muestra Seca - Ps (g), E = C - A	214.40	161.30	236.00		
F	Peso del Agua (g), F = B - C	1.80	1.70	5.20		
G Contenido de Humedad (W%) = $\frac{Ph - Ps}{Ps} \cdot 100$		0.84%	1.05%	2.20%		
CO	NTENIDO DE HUMEDAD PROMEDIO (W%)		1.37%			



Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardam Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968



N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna



laboratorio.montana.ing@gmail.com







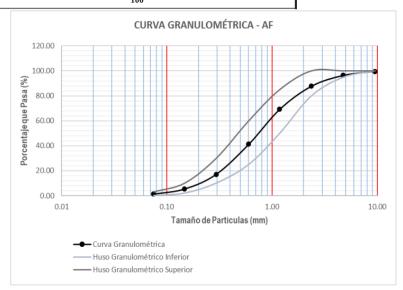
## **GRANULOMETRÍA**

ENSAYO	GRANULOMETRÍA			
NORMA	MTC E204 / ASTM C136 / NTP 400.012			
CANTERA	ANDABAMBA	ANDABAMBA FECHA DE MUESTREO 11/04/2023		
UBICACIÓN	HUÁNUCO	FECHA DE ENSAYO	11/04/2023	

A	AGREGADO FINO		PESO MUESTRA SECA, Ws (gr)		1,000	.00 gr	
TAM	IZ	PESO RETENIDO	% RETENIDO	% RETENIDO ACUMULADO	%	% QUE PASA	
(pulg)	(mm)	(gr)	(%)	(%)	ARENA	ESPECIF	ICACIÓN
3/8"	9.50	3.80	0.38	0.38	99.62	100	100
N° 4	4.75	32.37	3.24	3.62	96.38	95	100
N° 8	2.36	87.00	8.71	12.33	87.67	80	100
N° 16	1.18	185.00	18.52	30.84	69.16	50	85
N° 30	0.60	279.00	27.92	58.77	41.23	25	60
N° 50	0.30	240.00	24.02	82.79	17.21	10	30
N° 100	0.15	118.00	11.81	94.60	5.40	2	10
N° 200	0.075	41.00	4.10	98.70	1.30	0	3
FONI	00	13.00	1.30	100.00	0.00		
		999.17	100.00				

Error: 0.0830% Ensayo Aceptado

Módul	o de Finura Agregado Fino	2.83
M. F. =	%ret.Acum malla(N°4 + N°8 + N°16 + N	$N^{\circ}30 + N^{\circ}50 + N^{\circ}100$
M.F	100	



N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

AQUINO GARCIA KEVIN JHOEL
TEC. LABORATORISTA DE SUELOS.

Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Rea CIP N° 218968

C





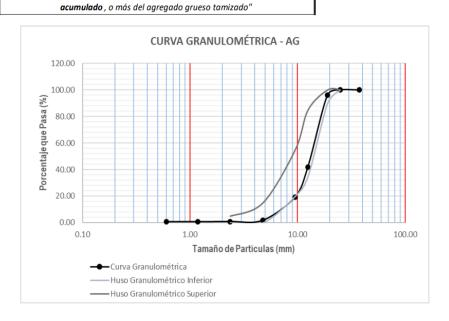
## **GRANULOMETRÍA**

AGREGADO GRUESO		PESO MUESTRA SECA, Ws (gr)		5,000.00 gr			
TAN	1IZ	PESO RETENIDO	% RETENIDO	% RETENIDO ACUMULADO	%	% QUE PASA	
(pulg)	(mm)	(gr)	(%)	(%)	GRAVA	ESPECIF	ICACIÓN
1 1/2"	37.50	0.00	0.00	0.00	100.00		
1"	25.00	0.00	0.00	0.00	100.00	100	100
3/4"	19.00	204.00	4.08	4.08	95.92	90	100
1/2"	12.50	2,705.00	54.10	58.18	41.82	35	85
3/8"	9.50	1,125.00	22.50	80.68	19.32	20	55
N° 4	4.75	884.00	17.68	98.36	1.64	0	15
N°8	2.36	44.00	0.88	99.24	0.76	0	5
N° 16	1.18	6.20	0.12	99.36	0.64		
N° 30	0.60	2.51	0.05	99.41	0.59		
FON	DO	29.27	0.59	100.00	0.00		
		4999.98	100.00				

Error: 0.0004% Ensayo Aceptado

Módulo de Finura Agregado Grueso	6.81
$M.F. = \frac{\% ret. Acum \ malla(N^{\circ}1\ 1/2" + N^{\circ}3/4" + N^{\circ}3/8" + N^{\circ}4}{}$	$+ N^{\circ}8 + N^{\circ}16 + N^{\circ}30 + N^{\circ}50 + N^{\circ}100)$
100	

Tamaño Máximo Nominal Agregado Grueso	3/4"		
"Está dado por la abertura de la malla inmediata s	uperior a la que retiene el 🛭	15%	



N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

962306428

MONTAÑA

AQUINO GARCIA KEVIN IHOEL

TEL LABORTORISTA DE SUELOS,
CONCRITO Y PAYMENTOS

Ing, Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968





#### **GRANULOMETRÍA**

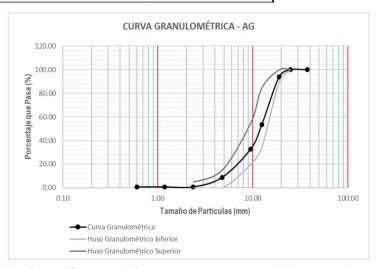
ENSAYO	GRANULOMETRÍA RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN				
NORMA	MTC E204 / ASTM C136 / NTP 400.012				
CANTERA	ANDABAMBA	ANDABAMBA FECHA DE MUESTREO 11/04/2023			
UBICACIÓN	HUÁNUCO	FECHA DE ENSAYO	11/04/2023		

AGREGADO GRUESO			PESO M	UESTRA SECA, V	Vs (gr)	5,000.	00 gr
TAN	IIZ	PESO RETENIDO	% RETENIDO	% RETENIDO ACUMULADO	%	% QUE PASA	
(pulg)	(mm)	(gr)	(%)	(%)	GRAVA	ESPECIFI	CACIÓN
1 1/2"	37.50	0.00	0.00	0.00	100.00		
1"	25.00	0.00	0.00	0.00	100.00	100	100
3/4"	19.00	300.00	6.00	6.00	94.00	90	100
1/2"	12.50	2,022.00	40.45	46.45	53.55	35	85
3/8"	9.50	1,050.00	21.00	67.45	32.55	20	55
N° 4	4.75	1,200.00	24.00	91.45	8.55	0	15
N° 8	2.36	398.00	7.96	99.41	0.59	0	5
N° 16	1.18	0.00	0.00	99.41	0.59		
N° 30	0.60	0.00	0.00	99.41	0.59		
FON	DO	29.27	0.59	100.00	0.00		
		4999.27	100.00			•	•

Error: 0.0146% Ensayo Aceptado

ĺ	Módulo de Finura Agregado Grueso	6.63
	M. F. = \frac{\psi ret. Acum malla (N\circ 1 1/2\circ + N\circ 3/4\circ + N\circ 3/8\circ + N\circ 4}{100}	$+ N^{\circ}8 + N^{\circ}16 + N^{\circ}30 + N^{\circ}50 + N^{\circ}100$

Tamaño Máximo Nominal Agregado Grueso 3/4"
"Está dado por la abertura de la malla inmediata superior a la que retiene el 15% acumulado, o más del agregado grueso tamizado"



N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

962306428

MONTAÑA AQUIÑO GARCIA KEVIN JHOEL
TIEL JABORATORISTA DE SULLOS,
CONCRETO PAVIMENTOS

Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968





#### PESO UNITARIO Y VACÍO DE LOS AGREGADOS

ENSAYO	PESO UNITARIO Y VACÍO DE LOS AGREGADOS		
NORMA	MTC E203 / ASTM C29 / NTP 400.017		
CANTERA	ANDABAMBA	FECHA DE MUESTREO	11/04/2023
UBICACIÓN	HUÁNUCO	FECHA DE ENSAYO	11/04/2023

Diámetro del Cilindro Metálico	18.25 cm
Altura del Cilindro Metálico	29.10 cm

	PESO UNITARIO DEL AGREGADO FINO							
	AGREGADO FINO		AGREGADO FINO Tamaño Máximo Nominal (TMN) < 1/2"				Volumen Molde	0.00761 m³
ID	DESCRIPCIÓN	UND	1	2	3	RESULTADOS		
Α	Peso del Molde + AF Compactado	kg	21.50	21.73	21.75			
В	Peso del Molde	kg	4.79	4.79	4.79			
С	Peso del AF Compactado, C = A - B	kg	16.71	16.94	16.96			
D	PESO UNITARIO COMPACTADO D = C / Vol. Molde	kg/m³	2,195.17	2,225.38	2,228.01	2,216.19		
Е	Peso del Molde + AF Suelto	kg	20.08	20.18	20.12			
F	Peso del AF Suelto, F = E – B	kg	15.29	15.39	15.33			
G	PESO UNITARIO SUELTO G = F / Vol. Molde	kg/m³	2,008.63	2,021.76	2,013.88	2,014.76		

Diámetro del Cilindro Metálico	23.34 cm
Altura del Cilindro Metálico	27.70 cm

	PESO UNITARIO DEL AGREGADO GRUESO						
	AGREGADO GRUESO Tamaño Máximo Nominal (TMN)		1 1/2"	Volumen Molde	0.01185 m³		
ID	DESCRIPCIÓN	UND	1	2	3	RESULTADO	
Α	Peso del Molde + AG Compactado	kg	28.32	28.86	28.44		
В	Peso del Molde	kg	5.82	5.82	5.82		
С	Peso del AG Compactado, C = A – B	kg	22.50	23.04	22.62		
D	PESO UNITARIO COMPACTADO D = C / Vol. Molde	kg/m³	1,898.50	1,944.07	1,908.63	1,917.07	
E	Peso del Molde + AG Suelto	kg	27.36	27.36	26.74		
F	Peso del AG Suelto, F = E – B	kg	21.54	21.54	20.92		
G	PESO UNITARIO SUELTO G = F / Vol. Molde	kg/m³	1,817.50	1,817.50	1,765.19	1,800.06	

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

AQUINO GARCIA KEVIN JHOEL
TIC. LABORATA DE SUGO,
CONCRETO Y PAVIMENTOS

Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968

C.





## **GRAVEDAD ESPECÍFICA Y ABSORCIÓN - AF**

ENSAYO	GRAVEDAD ESPECÍFICA Y ABSORCIÓN - AF			
NORMA	MTC E205 / ASTM C128 / NTP 400.022			
CANTERA	ANDABAMBA FECHA DE MUESTREO 11/04/2023			
UBICACIÓN	HUÁNUCO	FECHA DE ENSAYO	11/04/2023	

	GRAVEDAD ESPECÍFICA Y ABSORCIÓN DE AGREGADOS FINOS					
ID	DESCRIPCIÓN	UND	1	2	3	RESULTADOS
Α	Peso Saturado Superficialmente Seco del Suelo (Psss)	gr	500.00	500.00	500.00	
В	Peso del frasco + Agua hasta marca de 500ml	gr	1,294.90	1,296.80	1,295.10	
C	Peso del frasco + Agua + Psss, C = A + B	gr	1,794.90	1,796.80	1,795.10	
D	Peso del frasco + Psss + Agua hasta la marca de 500ml	gr	1,603.90	1,604.60	1,604.60	
Е	Volumen de masa + Volumen de vacío, E = C - D	cm <sup>3</sup>	191.00	192.20	190.50	
F	Peso seco del suelo (en estufa a 105°C ± 5°C)	gr	493.10	491.50	493.20	
G	Volumen de masa, G = E – (A – F)	cm³	184.10	183.70	183.70	
Н	PESO ESPECÍFICO BULK (base seca) H = F / E	gr/cm³	2.58	2.56	2.59	2.58
1	PESO ESPECÍFICO (base saturada)	gr/cm³	2.62	2.60	2.62	2.61
J	PESO ESPECÍFICO APARENTE (base seca) J = F / G	gr/cm³	2.68	2.68	2.68	2.68
K	<b>ABSORCIÓN</b> K = [(A – F) / F]*100	%	1.40%	1.73%	1.38%	1.50%



Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





## PESO ESPECÍFICO Y ABSORCIÓN - AG

ENSAYO	PESO ESPECÍFICO Y ABSORCIÓN - AG			
NORMA	MTC E206 / ASTM C127 / NTP 400.021			
CANTERA	HUÁNUCO FECHA DE MUESTREO 11/04/20			
UBICACIÓN	Cajamarca	FECHA DE ENSAYO	11/04/2023	

	PESO ESPECÍFICO Y ABSORCIÓN DE AGREGADOS GRUESOS					
ID	DESCRIPCIÓN	UND	1	2	3	RESULTADOS
Α	Peso Saturado Superficialmente Seco del Suelo en aire	gr	4,502.60	4,500.00	4,501.50	
В	Peso Saturado Superficialmente Seco del Suelo en agua	gr	1,216.40	1,524.40	1,420.50	
C	Volumen de masa + Volumen de vacío, C = A - B	gr	3,286.20	2,975.60	3,081.00	
D	Peso seco del suelo (en estufa a 105°C ± 5°C)	gr	4,427.80	4,270.00	4,380.00	
Ε	Volumen de masa, E = C - (A - D)	cm³	3,211.40	2,745.60	2,959.50	
F	PESO ESPECÍFICO BULK (base seca) F = D / C	gr/cm³	1.35	1.44	1.42	1.40
G	PESO ESPECÍFICO (base saturada) G = A / C	gr/cm³	1.37	1.51	1.46	1.45
н	PESO ESPECÍFICO APARENTE (base seca) H = D / E	gr/cm³	1.38	1.56	1.48	1.47
1	<b>ABSORCIÓN</b> I = [(A – D) / D]*100	%	1.69%	5.39%	2.77%	3.28%



Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Rea. CIP. N° 218968

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





# **ABRASIÓN AL DESGASTE DE LOS AGREGADOS**

ENSAYO	ABRASIÓN AL DESGASTE DE LOS AGREGADOS			
NORMA	MTC E207 / ASTM C131 / NTP 400.019			
CANTERA	ANDABAMBA FECHA DE MUESTREO 11/04/2023			
UBICACIÓN	HUÁNUCO	FECHA DE ENSAYO	11/04/2023	

	ABRASIÓN AL DESGASTE DE LOS AGREGADOS					
ID	DESCRIPCIÓN	UND	1	2	3	RESULTADOS
Α	Peso muestra total	gr	5,001.00	5,004.00	5,003.00	
В	Peso retenido en tamiz N° 12	gr	2,929.30	4,145.70	3,451.30	
С	DESGASTE A LA ABRASIÓN LOS ÁNGELES $C = [(A - B) / A]^*100$	%	41.43%	17.15%	31.02%	29.86%



ing, Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





#### DISEÑO DE MEZCLAS DE CONCRETO - MÉTODO ACI

#### I) REQUERIMIENTOS

Resistencia Especificada (fc <sub>28</sub> )	210 kg/cm2
Uso (Tipo de Estructura)	Columnas
Consistencia	Plástica
Condición de Exposición	Sin Aire Incorporado
Condiciones Específicas de Exposición	Sin Condición Especial
Concreto Expuesto a Soluciones de Sulfatos	No

1917.060 kg/m3

3.280%

1.370%

Desviación Estándar (S)	24 kg/cm2	
Asentamiento (Uso)	3 a 4 Pulga	
Asentamiento (Consistencia)	3 a 4	Pulgadas

Peso Específico 3.15 g/cm3

#### II) MATERIALES

CEMENTO	Andino Tipo I
AGUA	Potable

#### △ AGREGADO FINO

Peso Específico	2.580 g/cm3
Absorción	4.000%
Contenido de Humedad	2.310%
Módulo de Finura	2.83
AGREGADO GRUESO	
Tamaño Máximo Nominal	3/4"
Peso Específico	2.680 g/cm3

Absorción Contenido de Humedad

## III) DESARROLLO

1 DETERMINACIÓN DE LA RESISTENCIA PROMEDIO

Peso Seco Compactado

fcr = 242.160 kg/cm2

SELECCIÓN DEL TAMAÑO MÁXIMO NOMINAL

TMN = 3/4"

3 SELECCIÓN DEL ASENTAMIENTO

Slump = 3 a 4 P

VOLUMEN UNITARIO DE AGUA

205 L/m³

CONTENIDO DE AIRE

2.0 %

RELACIÓN AGUA / CEMENTO

a/c Por Resistencia 0.633

a/c Por Durabilidad

A/C de diseño es 0.633

7 FACTOR CEMENTO

323.855 kg/m<sup>3</sup> 7.620 bls/m<sup>3</sup>

**3 CONTENIDO DE AGREGADO GRUESO** 

Vol. A.G. Seco Compactado Peso Agr. Grueso Seco 1182 826

kg/m<sup>3</sup>

CÁLCULO DE VOLÚMENES ABSOLUTOS

Cemento 0.103 m3 Agua Aire 0.020 m3 Agr. Grueso 0.441 m3

∑ Volúmenes Absolutos **©** CONTENIDO DE AGREGADO FINO

Vol. Absoluto Agr. Fino 0.231 595.980 kg/m<sup>3</sup>

Peso Agr. Fino Seco 1 VALORES DE DISEÑO DE MEZCLA

Cemento kg/m<sup>3</sup> 323 855 Agua de Diseño L/m<sup>3</sup> 205.000 Agregado Fino Seco kg/m<sup>3</sup> 595.980 kg/m<sup>3</sup> Agregado Grueso Seco 1182.826

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna 

laboratorio.montana.ing@gmail.com

962306428

AQUINO GARCIA KEVIN JHOEL
TEC. LABORATORISTA DE SUELOS,

aniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968





#### OCCRECCIÓN POR HUMEDAD DEL AGREGADO

AGREGADO FINO

2.310% Contenido de Humedad 609.747 kg/m3 Peso Húmedo A.F.

AGREGADO GRUESO

1.370% Contenido de Humedad Peso Húmedo A.G. 1199.031 kg/m3

HUMEDAD SUPERFICIAL DE LOS AGREGADOS

H.S. Agregado Fino H.S. Agregado Grueso

APORTE DE HUMEDAD DE LOS AGREGADOS

-10.072 L/m<sup>3</sup> A.H. Agregado Fino A.H. Agregado Grueso -22.592 L/m<sup>3</sup> -32.664 L/m<sup>3</sup>

> Agua Efectiva 237.664

#### PESOS DE MATERIALES CORREGIDOS POR HUMEDAD DEL AGREGADO

Cemento 323.855 kg/m<sup>3</sup> 324 kg/m<sup>3</sup> Agua Efectiva L/m<sup>3</sup>  $L/m^3$ 237.664 238 kg/m³ Agregado Fino Húmedo 609.747 610 kg/m<sup>3</sup> Agregado Grueso Húmedo 1199.031 kg/m<sup>3</sup> 1199

(B) PROPORCIÓN EN PESO CEMENTO AGREGADO FINO 1.883 AGREGADO GRUESO 3.702

DOSIFICACIÓN	1 : 1.883 : 3.702 : 31.19 Litros/Bolsa

Relación Agua/Cemento de Diseño 0.633 Corregida Relación Agua/Cemento Efectiva 0.734

#### **PESO POR TANDA DE UN SACO O BOLSA**

Peso de 1 bolsa de Cemento 42.50 kg

42.500 Agua Efectiva 31.190 L/bolsa Agregado Fino Húmedo 80.028 kg/bolsa Agregado Grueso Húmedo kg/bolsa

#### IV) APLICACIÓN

#### 1 CANTIDAD DE MATERIAL PARA UN DETERMINADO VOLUMEN

DIMENSIONES				N° VECES	
LONGITUD (m)	ANCHO (m)	ALTO (m)	ÁREA / DIÁMETRO	N VEGES	
		0.20	0.10	40	
			TOTAL		

Considerar Volumen. VOLUMEN m<sup>3</sup> ÍNDRICO (diámetro) 0.06 0.00 0.00 0.00 0.06 m<sup>3</sup>

ADICIÓN DE CONSTRUCCIÓN

22.39 kg  $\Rightarrow$  Cemento 20.36 kg 14.95 Lt 16.45 Lt  $\Rightarrow$  Agua 10% ⇒ Agregado Fino 38.33 kg 42.16 kg  $\Rightarrow$  Agregado Grueso 75.34 kg de Desperdicios 82.87 kg Y DEMOLICIÓN 0% 8.287 16.574 30% 24.861

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

493 AQUINO GARCIA KEVIN JHOEL

miel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968





TABLA N° 1		
RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN PROMEDIO		
f'c f'cr		
f'c < 210	f'c + 70	
210 ≤ f'c < 350	f'c + 84	
f'c ≥ 350	f'c + 98	

#### Bibliografía:

Norma: E.060 Concreto Armado (RNE) Cap. 3,4,5; pág. 30-47

TABLA N° 2				
TABLA DE ASENTAMIENTO DEL CONCRETO POR SU CONSISTENCIA				
Consistencia del Concreto Asentamiento (Slump) Trabajabilidad Método de Compactació				
Seca	0" - 2"	Poco Trabajable	Vibración Normal	
Plástica	3" - 4"	Trabajable	Vibración ligera. Chuseado	
Fluida	≥ 5"	Muy Trabajable	Chuseado	

	TABLA N° 3							
	VOLUMEN UNITARIO DE AGUA							
	Agua	, en L/m³, par	a los tamaños	máx nominale	s de agregado	grueso y cons	sistencia indica	ados
Asentamiento	3/8"	1/2"	3/4"	1"	1 1/2"	2"	3"	6"
			Concretos Sin	Aire Incorpor	ado (No hay co	ngelamiento)		
1 a 2	207	199	190	179	166	154	130	113
3 a 4	228	216	205	193	181	169	145	124
6 a 7	243	228	216	202	190	178	160	
	Concretos Con Aire Incorporado (Congelamiento)							
1 a 2	181	175	168	160	150	142	122	107
3 a 4	202	193	184	175	165	157	133	119
6 a 7	216	205	197	184	174	166	154	

TABLA N° 4			
CONTENIDO DE AIRE ATRAPADO			
Tamaño Máximo Nominal Atrapado			
3/8"	3.0 %		
1/2"	2.5 %		
3/4"	2.0 %		
1"	1.5 %		
1 1/2"	1.0 %		
2"	0.5 %		
3"	0.3 %		
6"	0.2 %		

	TABLA N° 5			
CONTE	CONTENIDO DE AIRE INCORPORADO Y TOTAL			
Tamaño	Tamaño Contenido de aire total, en %			
Máximo	Exposición	Exposición	Exposición	
Nominal	Suave	Moderada	Severa	
(TMN)	-4°C a 0°C	-4°C a -10°C	<-10°C	
3/8"	4.5	6.0	7.5	
1/2"	4.0	5.5	7.0	
3/4"	3.5	5.0	6.0	
1"	3.0	4.5	6.0	
1 1/2"	2.5	4.5	5.5	
2"	2.0	4.0	5.0	
3"	1.5	3.5	4.5	
6"	1.0	3.0	4.0	

TABLA N° 6				
RELACIÓN AGUA CEMENTO POR RESISTENCIA				
	Relación: agua - cemento de diseño en peso			
f'cr 28 días	Concretos Sin Aire	Concretos Con Aire		
	Incorporado Incorporado			
150	0.80	0.71		
200	0.70	0.61		
250	0.62	0.53		
300	0.55	0.46		
350	0.48	0.40		
400	0.43			
450	0.38			

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

962306428

AQUINO GARCIA KEVIN JHOE
TEC. LABORATORISTA DE SULOS,
CONCERTO Y PAVIMENTOS

Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Res. CIP. N° 218968





CONDICIONES ESPECÍFICAS DE EXPOSICIÓN - Relación A/C POR DURABILIDAD			
Condiciones de exposición	Relación w/c máxima, en concretos con agregados de peso normal	Resistencia en compresión máxima en concretos con agregado liviano	
Concretos de baja permeabilidad			
a) Expuesto a agua dulce	0.50	260 kg/cm2	
b) Expuesto a agua de mar o aguas solubles	0.45	260 kg/cm2	
c) Expuesto a la acción de aguas cloacales *	0.45		
Concretos expuestos a procesos de			
congelación y deshielo en condición			
húmeda		300 kg/cm2	
a] Sardineles, cunetas, secciones delgadas	0.45		
b] Otros elementos	0.50		
Protección contra la corrosión de			
concreto expuesto a la acción de agua de			
mar, aguas solubres, neblina o roció de estas			
aguas	0.40	325 kg/cm2	
Si el recubrimiento mínimo se incrementa en			
15 mm	0.45	300 kg/cm2	
La resistencia f'c no deberá ser menor de	245 kg/cm2	por razones de durabilidad	

TABLA N° 8							
CONCRETO EXPUESTO A SOLUCIONES DE SULFATO - Relación A/C POR							
DURABILIDAD							
Exposiciones a sulfatos	Sulfato soluble en agua presente en el suelo como SO <sub>4</sub> % en peso	Sulfato en agua, como SO <sub>4</sub> ppm	Cemento Tipo	Relación w/c máxima, en peso en concretos en agregados de peso normal *			
Despreciable	0.00 - 0.10	0 - 150	ı				
Moderada**	0.10 - 0.20	150 - 1500	II - IP - IPM	0.50			
Severa	0.20 - 2.00	1500 - 10000	V	0.45			
Muy Severa	sobre 2.00	Sobre 10000	V + Puzolana	0.45			

TABLA N° 9							
PESO DEL AGREGADO GRUESO POR UNIDAD DE VOLUMEN DEL CONCRETO							
TMN del Agregado Grueso	del volumen de agregado grueso, seco y compactado, por unidad de volumen del concreto, para diversos módulos de fineza del fino						
Grueso	2.40	2.60	2.80	3.00			
3/8"	0.50	0.48	0.46	0.44			
1/2"	0.59	0.57	0.55	0.53			
3/4"	0.66	0.64	0.62	0.60			
1"	0.71	0.69	0.67	0.65			
1 1/2"	0.76	0.74	0.72	0.70			
2"	0.78	0.76	0.74	0.72			
3"	0.81	0.79	0.77	0.75			
6"	0.87	0.85	0.83	0.81			

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





## **FÓRMULA Nº 1**

$$f'cr = f'c + 1.34S$$
  
 $f'cr = f'c + 2.33S - 35$ 

## FÓRMULA Nº 2

Factor Cemento =  $\frac{\text{Volumen Unitario de agua}}{\text{Relación Agua cemento}}$ 

## FÓRMULAS Nº 3

 $Cemento = \frac{Factor\ cemento}{Peso\ específico\ Cemento}$ 

### FÓRMULAS Nº 4

 $Agua = \frac{Volumen Unitario de agua}{Peso específico agua}$ 

### **FÓRMULAS N° 5**

 $Agregado \ grueso = \frac{Peso \ agregado \ grueso \ seco}{Peso \ específico \ agregado \ grueso}$ 



Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardane Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968

- N° 173- Jr. Las Fresas Pillcomarca Cayhuayna
- laboratorio.montana.ing@gmail.com
- 962306428



# CERTIFICADO DE CALIDAD

El equipo identificado en el presente documento ha sido inspeccionado, y revisado de acuerdo con procedimientos estándar, se establece y se encuentra que está dentro de las tolerancias prescritas.

**NOMBRE DEL PRODUCTO:** PRENSA DE CONCRETO.

**DESCRIPCIÓN DEL PRODUCTO**: La máquina de prueba de compresión hidráulica se utiliza para la prueba de compresión de hormigón y otros materiales de construcción, carga manual, visualización digital del valor de la presión y la relación de carga.

## CARACTERÍSTICAS:

Carga manual, Cubierta protectora

Capacidad de carga máxima: 2000 kN

Espacio de compresión: 360 mm Carrera del pistón: 120 mm

Tamaño de las placas de compresión superiores: 300 mm Tamaño de las placas de compresión inferiores: 300 mm

Dimensión (marco de carga: 900×400×1250 mm

Energía: 220V, 50Hz/60Hz, 1.3kW

MODELO: STYE-2000

**SERIE:** 221165

FECHA: 22/03/2023

Aprobado: Amed Castillo Control de Calidad



Telf: +51 522 0723 Cel: 945 183 033 945 181 317 / 970 055 989





Calle 4, Mz. F1 Lt. 5 Urb. Virgen del Rosario - Lima 31













ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

		% DE RESIDUOS DE	FEOUR DE	FEOUR DE		CARCA MÁVIMA	CARCA MÁVIMA		ESPECÍMENE		
N	UESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)	CARGA MÁXIMA (Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f¨c
M-1	(PATRON)	0%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	64.80 kn	6,607.66 kg	10.000	20.000	78.540	84.13 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	(PATRON)	0%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	64.95 kn	6,622.95 kg	10.000	20.000	78.540	84.33 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	(PATRON)	0%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	64.99 kn	6,627.03 kg	10.000	20.000	78.540	84.38 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	(PATRON)	0%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.20 kn	6,648.44 kg	10.000	20.000	78.540	84.65 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	(PATRON)	0%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.21 kn	6,649.46 kg	10.000	20.000	78.540	84.66 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	(PATRON)	0%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	64.89 kn	6,616.83 kg	10.000	20.000	78.540	84.25 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	(PATRON)	0%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	64.87 kn	6,614.79 kg	10.000	20.000	78.540	84.22 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	(PATRON)	0%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	64.96 kn	6,623.97 kg	10.000	20.000	78.540	84.34 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	(PATRON)	0%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.23 kn	6,651.50 kg	10.000	20.000	78.540	84.69 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	(PATRON)	0%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.35 kn	6,663.74 kg	10.000	20.000	78.540	84.85 kg/cm <sup>2</sup>

84.45 kg/cm<sup>2</sup>

 $f'c = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

MONTAÑA

AQUINO GARCIA KEVIN JHOEL
TEC. LABORATORISTA DE SUELOS,
CONCRETO Y PAUMINENTOS

Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardav Ingeniero Civil Rea. CIP. N° 218968

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FEOUR DE	FEOUR DE		CARCA MÁVIMA	CARCA MÁVIMA		ESPECÍMENI	S	
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	CARGA MÁXIMA (KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f¨c
M-1	10%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.35 kn	6,663.74 kg	10.000	20.000	78.540	84.85 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	10%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.45 kn	6,673.94 kg	10.000	20.000	78.540	84.98 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	10%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.80 kn	6,709.63 kg	10.000	20.000	78.540	85.43 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	10%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.88 kn	6,717.78 kg	10.000	20.000	78.540	85.53 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	10%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.49 kn	6,678.02 kg	10.000	20.000	78.540	85.03 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	10%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.95 kn	6,724.92 kg	10.000	20.000	78.540	85.62 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	10%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	64.99 kn	6,627.03 kg	10.000	20.000	78.540	84.38 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	10%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.95 kn	6,724.92 kg	10.000	20.000	78.540	85.62 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	10%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.84 kn	6,713.70 kg	10.000	20.000	78.540	85.48 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	10%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.39 kn	6,667.82 kg	10.000	20.000	78.540	84.90 kg/cm <sup>2</sup>

 $f'_C = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

962306428

MONTAÑA

AQUÍNO GARCIA KEVIN JHOEL
TIC. LABORATORISTA DE SUELOS,
CONCRETO Y PAYMENTOS

Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardo Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968

85.18 kg/cm<sup>2</sup>

f'c PROMEDIO





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FECHA DE	FECHA DE		CARGA MÁXIMA	CADCA MÁVIMA		ESPECÍMENE	S	
MUESTRA	L CONSTRUCCION V I	ELABORACIÓN	ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f°c
M-1	20%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.99 kn	6,729.00 kg	10.000	20.000	78.540	85.68 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	20%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.25 kn	6,755.51 kg	10.000	20.000	78.540	86.01 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	20%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.96 kn	6,725.94 kg	10.000	20.000	78.540	85.64 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	20%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	65.94 kn	6,723.90 kg	10.000	20.000	78.540	85.61 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	20%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.23 kn	6,753.47 kg	10.000	20.000	78.540	85.99 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	20%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.69 kn	6,800.38 kg	10.000	20.000	78.540	86.58 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	20%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.48 kn	6,778.97 kg	10.000	20.000	78.540	86.31 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	20%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.38 kn	6,768.77 kg	10.000	20.000	78.540	86.18 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	20%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.98 kn	6,829.95 kg	10.000	20.000	78.540	86.96 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	20%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.59 kn	6,790.18 kg	10.000	20.000	78.540	86.46 kg/cm <sup>2</sup>

86.14 kg/cm<sup>2</sup>

 $f'c = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

AQUÍNO GARCIA KEVIN JHOEL
TIEL LABORATORISTA ES SUELOS,
CONCRETO Y PAVIMENTOS

ng, Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FECULA DE	FECHA DE		CARGA MÁYIMA	CARGA MÁXIMA (Kg)		ESPECÍMENE	ES	
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)		DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f¨c
M-1	30%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.59 kn	6,790.18 kg	10.000	20.000	78.540	86.46 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	30%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	67.50 kn	6,882.98 kg	10.000	20.000	78.540	87.64 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	30%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.64 kn	6,795.28 kg	10.000	20.000	78.540	86.52 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	30%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.35 kn	6,765.71 kg	10.000	20.000	78.540	86.14 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	30%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.54 kn	6,785.08 kg	10.000	20.000	78.540	86.39 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	30%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.59 kn	6,790.18 kg	10.000	20.000	78.540	86.46 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	30%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	66.96 kn	6,827.91 kg	10.000	20.000	78.540	86.94 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	30%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	67.63 kn	6,896.23 kg	10.000	20.000	78.540	87.81 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	30%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	67.59 kn	6,892.15 kg	10.000	20.000	78.540	87.75 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	30%	19/04/2023	22/04/2023	3 días	67.89 kn	6,922.74 kg	10.000	20.000	78.540	88.14 kg/cm <sup>2</sup>

87.02 kg/cm<sup>2</sup>

 $f'c = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

962306428

Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardav Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FEOUR DE	FEOUR DE		CARCA MÁVIMA	CARGA MÁXIMA		ESPECÍMEN	ES	
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f°c
M-1 (PATRON)	0%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	107.63 kn	10,975.03 kg	10.000	20.000	78.540	139.74 kg/cm <sup>2</sup>
M-2 (PATRON)	0%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.60 kn	11,073.94 kg	10.000	20.000	78.540	141.00 kg/cm <sup>2</sup>
M-3 (PATRON)	0%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	107.76 kn	10,988.29 kg	10.000	20.000	78.540	139.91 kg/cm <sup>2</sup>
M-4 (PATRON)	0%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	107.65 kn	10,977.07 kg	10.000	20.000	78.540	139.76 kg/cm <sup>2</sup>
M-5 (PATRON)	0%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.36 kn	11,049.47 kg	10.000	20.000	78.540	140.69 kg/cm <sup>2</sup>
M-6 (PATRON)	0%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.45 kn	11,058.65 kg	10.000	20.000	78.540	140.80 kg/cm <sup>2</sup>
M-7 (PATRON)	0%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.65 kn	11,079.04 kg	10.000	20.000	78.540	141.06 kg/cm <sup>2</sup>
M-8 (PATRON)	0%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.21 kn	11,034.17 kg	10.000	20.000	78.540	140.49 kg/cm <sup>2</sup>
M-9 (PATRON)	0%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	107.99 kn	11,011.74 kg	10.000	20.000	78.540	140.21 kg/cm <sup>2</sup>
M-10 (PATRON)	0%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	107.56 kn	10,967.89 kg	10.000	20.000	78.540	139.65 kg/cm <sup>2</sup>

 $f'_C = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

962306428

f'c PROMEDIO

140.33 kg/cm<sup>2</sup>

Reg. CIP. N° 21896





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	EEGUA DE	FECULA DE		CADOA MÁVIMA	CARGA MÁXIMA		<b>ESPECÍMENE</b>	ES	
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f"c
M-1	10%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.70 kn	11,084.14 kg	10.000	20.000	78.540	141.13 kg/cm²
M-2	10%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	109.95 kn	11,211.60 kg	10.000	20.000	78.540	142.75 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	10%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.65 kn	11,079.04 kg	10.000	20.000	78.540	141.06 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	10%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.96 kn	11,110.65 kg	10.000	20.000	78.540	141.46 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	10%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	109.26 kn	11,141.24 kg	10.000	20.000	78.540	141.85 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	10%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	109.54 kn	11,169.79 kg	10.000	20.000	78.540	142.22 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	10%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	109.56 kn	11,171.83 kg	10.000	20.000	78.540	142.24 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	10%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.65 kn	11,079.04 kg	10.000	20.000	78.540	141.06 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	10%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.46 kn	11,059.67 kg	10.000	20.000	78.540	140.82 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	10%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	108.96 kn	11,110.65 kg	10.000	20.000	78.540	141.46 kg/cm²

Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968 141.61 kg/cm²

 $f'c = \frac{P}{A}$ 

Donde.

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FEOUR DE	FEOUR DE		CARGA MÁXIMA	CADCA MÁVIMA				
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f'c
M-1	20%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	109.70 kn	11,186.11 kg	10.000	20.000	78.540	142.43 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	20%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	110.96 kn	11,314.59 kg	10.000	20.000	78.540	144.06 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	20%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	109.89 kn	11,205.48 kg	10.000	20.000	78.540	142.67 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	20%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	109.54 kn	11,169.79 kg	10.000	20.000	78.540	142.22 kg/cm²
M-5	20%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	110.59 kn	11,276.86 kg	10.000	20.000	78.540	143.58 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	20%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	110.87 kn	11,305.41 kg	10.000	20.000	78.540	143.94 kg/cm²
M-7	20%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	109.98 kn	11,214.66 kg	10.000	20.000	78.540	142.79 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	20%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	109.83 kn	11,199.37 kg	10.000	20.000	78.540	142.59 kg/cm²
M-9	20%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	110.56 kn	11,273.80 kg	10.000	20.000	78.540	143.54 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	20%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	110.81 kn	11,299.30 kg	10.000	20.000	78.540	143.87 kg/cm <sup>2</sup>

Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968 143.17 kg/cm<sup>2</sup>

 $f'_C = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

MONTAÑA

AQUÍNO GARCIA KEVIN JHOEL

TEC. LABORATORISTA DE SUELOS,
CONCRETO Y POMMENTOS

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FEOUR DE	FEOUR DE		CARCA MÁVIMA	CARCA MÁVIMA		<b>ESPECÍMENE</b>	ES	
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	CARGA MÁXIMA (KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f¨c
M-1	30%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	110.98 kn	11,316.63 kg	10.000	20.000	78.540	144.09 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	30%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	112.25 kn	11,446.13 kg	10.000	20.000	78.540	145.74 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	30%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	111.56 kn	11,375.77 kg	10.000	20.000	78.540	144.84 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	30%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	112.10 kn	11,430.84 kg	10.000	20.000	78.540	145.54 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	30%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	112.36 kn	11,457.35 kg	10.000	20.000	78.540	145.88 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	30%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	112.05 kn	11,425.74 kg	10.000	20.000	78.540	145.48 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	30%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	111.46 kn	11,365.58 kg	10.000	20.000	78.540	144.71 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	30%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	111.89 kn	11,409.42 kg	10.000	20.000	78.540	145.27 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	30%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	111.45 kn	11,364.56 kg	10.000	20.000	78.540	144.70 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	30%	20/04/2023	27/04/2023	7 días	111.23 kn	11,342.12 kg	10.000	20.000	78.540	144.41 kg/cm <sup>2</sup>

145.07 kg/cm²

 $f'_C = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

AQUINO GARCIA KEVIN JHOE
TEC. LABORATORISTA DE SUELOS,
CONCRETO Y PAVIMENTOS

g, Samaniel Juanito Falcon Pardav Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968

•

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

**(** 





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F´C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	EEGUA DE	FEOUR DE		CADOA MÁVIMA	CARGA MÁXIMA		ESPECÍMENE		
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f°c
M-1 (PATRON)	0%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	150.23 kn	15,318.95 kg	10.000	20.000	78.540	195.05 kg/cm <sup>2</sup>
M-2 (PATRON)	0%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	151.65 kn	15,463.75 kg	10.000	20.000	78.540	196.89 kg/cm <sup>2</sup>
M-3 (PATRON)	0%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	151.23 kn	15,420.92 kg	10.000	20.000	78.540	196.34 kg/cm <sup>2</sup>
M-4 (PATRON)	0%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	150.95 kn	15,392.37 kg	10.000	20.000	78.540	195.98 kg/cm <sup>2</sup>
M-5 (PATRON)	0%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	150.85 kn	15,382.17 kg	10.000	20.000	78.540	195.85 kg/cm <sup>2</sup>
M-6 (PATRON)	0%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	151.21 kn	15,418.88 kg	10.000	20.000	78.540	196.32 kg/cm <sup>2</sup>
M-7 (PATRON)	0%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	151.05 kn	15,402.57 kg	10.000	20.000	78.540	196.11 kg/cm²
M-8 (PATRON)	0%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	150.99 kn	15,396.45 kg	10.000	20.000	78.540	196.03 kg/cm <sup>2</sup>
M-9 (PATRON)	0%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	150.89 kn	15,386.25 kg	10.000	20.000	78.540	195.90 kg/cm <sup>2</sup>
M-10 (PATRON)	0%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	150.45 kn	15,341.39 kg	10.000	20.000	78.540	195.33 kg/cm <sup>2</sup>

195.98 kg/cm²

 $f'c = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

MONTAÑA

AQUINO GARCIA KEVIN JHOEI

TEC. LABORATORISTA DE SUELOS,
CONCRETO Y PAQUIMENTOS

Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FECUA DE	FECUA DE		CADCA MÁVIMA	CARGA MÁXIMA		<b>ESPECÍMENI</b>		
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f"c
M-1	10%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	151.56 kn	15,454.57 kg	10.000	20.000	78.540	196.77 kg/cm²
M-2	10%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	151.69 kn	15,467.83 kg	10.000	20.000	78.540	196.94 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	10%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	152.95 kn	15,596.31 kg	10.000	20.000	78.540	198.58 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	10%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	152.02 kn	15,501.48 kg	10.000	20.000	78.540	197.37 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	10%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	152.48 kn	15,548.39 kg	10.000	20.000	78.540	197.97 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	10%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	152.79 kn	15,580.00 kg	10.000	20.000	78.540	198.37 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	10%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	151.68 kn	15,466.81 kg	10.000	20.000	78.540	196.93 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	10%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	151.96 kn	15,495.36 kg	10.000	20.000	78.540	197.29 kg/cm²
M-9	10%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	152.66 kn	15,566.74 kg	10.000	20.000	78.540	198.20 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	10%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	152.49 kn	15,549.41 kg	10.000	20.000	78.540	197.98 kg/cm²

197.64 kg/cm<sup>2</sup>

 $f'_C = \frac{P}{A}$ 

Donde.

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

AQUINO GARCIA KEVIN JHOEL
TIEC, LABORATORISTA DE SUELOS,
CONCRETO Y PAVIMENTOS

ing, Samaniel Juanito Falcon Pardav Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENCAYO.	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESION DEL DE TESTIGOS CILINDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOŇI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FECHA DE	FEOUR DE		CARCA MÁVIMA	CADOA MÁVIMA	ESPECÍMENES			
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)	CARGA MÁXIMA (Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f"c
M-1	20%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	153.01 kn	15,602.43 kg	10.000	20.000	78.540	198.66 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	20%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	153.20 kn	15,621.80 kg	10.000	20.000	78.540	198.90 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	20%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	153.40 kn	15,642.20 kg	10.000	20.000	78.540	199.16 kg/cm²
M-4	20%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	154.80 kn	15,784.96 kg	10.000	20.000	78.540	200.98 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	20%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	153.60 kn	15,662.59 kg	10.000	20.000	78.540	199.42 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	20%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	153.26 kn	15,627.92 kg	10.000	20.000	78.540	198.98 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	20%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	154.25 kn	15,728.87 kg	10.000	20.000	78.540	200.27 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	20%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	153.46 kn	15,648.32 kg	10.000	20.000	78.540	199.24 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	20%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	154.55 kn	15,759.46 kg	10.000	20.000	78.540	200.66 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	20%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	154.35 kn	15,739.07 kg	10.000	20.000	78.540	200.40 kg/cm <sup>2</sup>

199.67 kg/cm<sup>2</sup>

 $f'c = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

AQUINO GARCIA KEVIN JHOEL
TEC. LABORATORISTA DE SUELOS,
CONCRETO Y PAYMENTIOS

Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardan Ingeniero Civil

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
	RESISTENCIA A LA COMPRESION DEL DE TESTIGOS CILINDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F´C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FECULA DE	FEOUR DE		CARGA MÁXIMA	CADOA MÁVIMA	ESPECÍMENES			
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f'c
M-1	30%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	154.90 kn	15,795.15 kg	10.000	20.000	78.540	201.11 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	30%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	154.99 kn	15,804.33 kg	10.000	20.000	78.540	201.23 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	30%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	154.98 kn	15,803.31 kg	10.000	20.000	78.540	201.21 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	30%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	155.69 kn	15,875.71 kg	10.000	20.000	78.540	202.14 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	30%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	155.36 kn	15,842.06 kg	10.000	20.000	78.540	201.71 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	30%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	155.45 kn	15,851.24 kg	10.000	20.000	78.540	201.82 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	30%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	155.63 kn	15,869.59 kg	10.000	20.000	78.540	202.06 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	30%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	154.63 kn	15,767.62 kg	10.000	20.000	78.540	200.76 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	30%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	154.65 kn	15,769.66 kg	10.000	20.000	78.540	200.79 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	30%	21/04/2023	06/05/2023	14 días	155.53 kn	15,859.39 kg	10.000	20.000	78.540	201.93 kg/cm <sup>2</sup>

201.47 kg/cm<sup>2</sup>

 $f'_C = \frac{P}{A}$ 

Donde

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F´C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FECHA DE	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	CARGA MÁXIMA (KN)	CADOA MÁVIMA		<b>ESPECÍMENE</b>		
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	ELABORACIÓN				(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f"c
M-1 (PATRON)	0%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	163.12 kn	16,633.35 kg	10.000	20.000	78.540	211.78 kg/cm <sup>2</sup>
M-2 (PATRON)	0%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	163.54 kn	16,676.17 kg	10.000	20.000	78.540	212.33 kg/cm <sup>2</sup>
M-3 (PATRON)	0%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	163.59 kn	16,681.27 kg	10.000	20.000	78.540	212.39 kg/cm <sup>2</sup>
M-4 (PATRON)	0%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	164.90 kn	16,814.85 kg	10.000	20.000	78.540	214.09 kg/cm <sup>2</sup>
M-5 (PATRON)	0%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	163.46 kn	16,668.02 kg	10.000	20.000	78.540	212.22 kg/cm <sup>2</sup>
M-6 (PATRON)	0%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	164.20 kn	16,743.47 kg	10.000	20.000	78.540	213.18 kg/cm <sup>2</sup>
M-7 (PATRON)	0%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	164.53 kn	16,777.12 kg	10.000	20.000	78.540	213.61 kg/cm <sup>2</sup>
M-8 (PATRON)	0%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	164.21 kn	16,744.49 kg	10.000	20.000	78.540	213.20 kg/cm <sup>2</sup>
M-9 (PATRON)	0%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	163.80 kn	16,702.69 kg	10.000	20.000	78.540	212.66 kg/cm <sup>2</sup>
M-10 (PATRON)	0%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	163.98 kn	16,721.04 kg	10.000	20.000	78.540	212.90 kg/cm <sup>2</sup>

 $f'_C = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

MONTAÑA

AQUÍNO GARCIA KEVIN JHOEL

TIC. LABORATORISTA DE SUELOS,
CONCRETO Y PAYIMENTOS

Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardave Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968

212.84 kg/cm<sup>2</sup>

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FEOUR DE	FEOUR DE		CARCA MÁVIMA			<b>ESPECÍMENE</b>		
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	(KN)	CARGA MÁXIMA (Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f¨c
M-1	10%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	165.10 kn	16,835.25 kg	10.000	20.000	78.540	214.35 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	10%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	166.53 kn	16,981.06 kg	10.000	20.000	78.540	216.21 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	10%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	167.23 kn	17,052.44 kg	10.000	20.000	78.540	217.12 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	10%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	168.00 kn	17,130.96 kg	10.000	20.000	78.540	218.12 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	10%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	167.45 kn	17,074.88 kg	10.000	20.000	78.540	217.40 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	10%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	167.89 kn	17,119.74 kg	10.000	20.000	78.540	217.97 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	10%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	167.52 kn	17,082.01 kg	10.000	20.000	78.540	217.49 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	10%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	167.44 kn	17,073.86 kg	10.000	20.000	78.540	217.39 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	10%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	167.98 kn	17,128.92 kg	10.000	20.000	78.540	218.09 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	10%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	167.43 kn	17,072.84 kg	10.000	20.000	78.540	217.38 kg/cm²

217.15 kg/cm<sup>2</sup>

 $f'c = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOŇI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	CARGA MÁXIMA	CADOA MÁYIMA		<b>ESPECÍMENE</b>		
MUESTRA		ELABORACIÓN			(KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f"c
M-1	20%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	168.50 kn	17,181.95 kg	10.000	20.000	78.540	218.77 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	20%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	168.90 kn	17,222.73 kg	10.000	20.000	78.540	219.29 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	20%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	168.45 kn	17,176.85 kg	10.000	20.000	78.540	218.70 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	20%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	168.25 kn	17,156.45 kg	10.000	20.000	78.540	218.44 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	20%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	168.00 kn	17,130.96 kg	10.000	20.000	78.540	218.12 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	20%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	168.95 kn	17,227.83 kg	10.000	20.000	78.540	219.35 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	20%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	169.20 kn	17,253.32 kg	10.000	20.000	78.540	219.68 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	20%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	169.53 kn	17,286.97 kg	10.000	20.000	78.540	220.10 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	20%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	169.45 kn	17,278.82 kg	10.000	20.000	78.540	220.00 kg/cm <sup>2</sup>
M-10	20%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	169.66 kn	17,300.23 kg	10.000	20.000	78.540	220.27 kg/cm <sup>2</sup>

219.27 kg/cm<sup>2</sup>

 $f'c = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

MONTAÑA TE

AQUINO GARCIA KEVIN JHOEL
TEC. LABORATORISTA DE SUELOS,
CONCRETO Y PAVIMENTOS

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com





ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
NORMA:	MTC E704 / ASTM C39 / NTP 339.034
PROYECTO:	TESIS: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023"
SOLICITA:	BACH. EDWAL SAMUEL, GOÑI MOZOMBITE
FECHA:	MAYO -2023
EQUIPO:	PRENSA DIGITAL STYE 2000

	% DE RESIDUOS DE	FEOUR DE	FEOUR DE			04004469444				
MUESTRA	CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN	FECHA DE ELABORACIÓN	FECHA DE ENSAYO	EDAD MORTERO	CARGA MÁXIMA (KN)	(Kg)	DIAMETRO (cm)	Alto (cm)	Area (cm2)	f"c
M-1	30%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	169.90 kn	17,324.70 kg	10.000	20.000	78.540	220.58 kg/cm <sup>2</sup>
M-2	30%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	170.50 kn	17,385.89 kg	10.000	20.000	78.540	221.36 kg/cm <sup>2</sup>
M-3	30%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	170.63 kn	17,399.14 kg	10.000	20.000	78.540	221.53 kg/cm <sup>2</sup>
M-4	30%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	170.46 kn	17,381.81 kg	10.000	20.000	78.540	221.31 kg/cm <sup>2</sup>
M-5	30%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	170.90 kn	17,426.67 kg	10.000	20.000	78.540	221.88 kg/cm <sup>2</sup>
M-6	30%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	169.95 kn	17,329.80 kg	10.000	20.000	78.540	220.65 kg/cm <sup>2</sup>
M-7	30%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	169.89 kn	17,323.68 kg	10.000	20.000	78.540	220.57 kg/cm <sup>2</sup>
M-8	30%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	169.97 kn	17,331.84 kg	10.000	20.000	78.540	220.68 kg/cm <sup>2</sup>
M-9	30%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	170.46 kn	17,381.81 kg	10.000	20.000	78.540	221.31 kg/cm²
M-10	30%	18/04/2023	17/05/2023	28 días	170.66 kn	17,402,20 kg	10.000	20.000	78.540	221.57 kg/cm²

221.15 kg/cm<sup>2</sup>

 $f'c = \frac{P}{A}$ 

Donde:

Fc: Resistencia a la Compresión del Mortero

P: Carga Máxima

A : Área de la Superficie de Carga

MONTAÑA

AQUÍNO GARCIA KEVIN JHOEL
TEC. LAIRORATORISTA DE SUELOS,
CONCRETO Y PAVIMENTOS

Ing. Samaniel Juanito Falcon Pardav Ingeniero Civil Reg. CIP. N° 218968

N° 173- Jr. Las Fresas – Pillcomarca – Cayhuayna

laboratorio.montana.ing@gmail.com

# ANEXO 4 PANEL FOTOGRÁFICO

Figura 22
Recolección de residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra la recolección de los residuos de construcción y demolición a usar.

Figura 23
Pesaje de los residuos de construcción y demolición a usar



Nota. La figura muestra el pesaje de los residuos de construcción y demolición en un 10%,20% y 30% respecto al agregado grueso para el diseño de mezclas para los testigos de concreto de una f´c=210 kg/cm2.

Figura 24
Ensayo de granulometría de los residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra la granulometría de los residuos de construcción y demolición pasante de los tamices de agregado grueso.

Figura 25 Selección de agregados a usar para la elaboración del concreto



Nota. La figura muestra la selección de los agregados finos y gruesos.

Figura 26
Pesaje de los agregados a usar para la elaboración del concreto



Nota. La figura muestra el pesaje de los agregados para el diseño de mezclas para los testigos de concreto para una resistencia f´c=210 kg/cm2.

Figura 27
Pesaje del cemento



Nota. La figura muestra el pesaje de cemento según el diseño de mezcla de concreto para una resistencia f´c=210 kg/cm2.

**Figura 28**Pesaje del agua



Nota. La figura muestra el pesaje del agua para el diseño de mezclas de concreto para una resistencia f´c=210 kg/cm2.

Figura 29 Elaboración del concreto patrón



Nota. La figura muestra la elaboración del concreto para una resistencia f´c=210 kg/cm2 (Patrón).

Figura 30 Ensayo de asentamiento



Nota. La figura muestra la prueba del Slump, dando como resultado que la prueba es plástica dando una medida de 4 pulg.).

Figura 31
Ensayo de asentamiento para el concreto con residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra la prueba del Slump para los porcentajes de 10%,20%y 30% de residuos de construcción y demolición, dando como resultado que la prueba es plástica dando una medida de 4.5 pulg.

**Figura 32** *Moldeo de las probetas con residuos de construcción y demolición en porcentajes* 



Nota. La figura muestra el moldeo de los testigos de concreto de una f´c = 210 kg/cm2 con adición de 10%,20%y 30% de construcción y demolición, el moldeo de los testigos se chusea 25 golpes por cada 1/3 de capa.

**Figura 33**Moldeo de las probetas con residuos de construcción y demolición en porcentajes y del concreto patrón



Nota. La figura muestra el moldeo de los testigos de concreto de una f´c = 210 kg/cm2 patrón y con adición de 10%,20%y 30% de residuos de construcción y demolición.

**Figura 34**Curado de las probetas con residuos de construcción y demolición en porcentajes y del concreto patrón



Nota. La figura muestra el curado de los testigos de concreto de una f´c = 210 kg/cm2 patrón y con adición de 10%,20%y 30% de residuos de construcción y demolición.

**Figura 35**Secado de las probetas con residuos de construcción y demolición en porcentajes y del concreto patrón



Nota. La figura muestra el secado de los testigos de concreto 210 kg/cm2 para ser ensayados es sus respectivos días para medir su resistencia a la compresión cuales comprenden Patrón y con adición de 10%,20% y 30% de residuos de construcción y demolición.

**Figura 36**Ensayo a la resistencia a la compresión de los testigos de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra el ensayo a la resistencia a la compresión de los testigos de concreto 210 kg/cm2 que son el grupo patrón y con adición de 10%,20% y 30% de residuos de construcción y demolición.

**Figura 37**Ensayo a la resistencia a la compresión a 3 días de los testigos de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra el ensayo a la resistencia a la compresión a 3 días de los testigos de concreto 210 kg/cm2 que son el grupo patrón y con adición de 10%,20% y 30% de residuos de construcción y demolición.

**Figura 38**Ensayo a la resistencia a la compresión a 7 días de los testigos de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra el ensayo a la resistencia a la compresión a 7 días de los testigos de concreto 210 kg/cm2 que son el grupo patrón y con adición de 10%,20% y 30% de residuos de construcción y demolición.

**Figura 39**Ensayo a la resistencia a la compresión a 7 días de los testigos de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra el ensayo a la resistencia a la compresión a 7 días de los testigos de concreto 210 kg/cm2 que son el grupo patrón y con adición de 10%,20% y 30% de residuos de construcción y demolición.

**Figura 40**Ensayo a la resistencia a la compresión a 14 días de los testigos de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra el ensayo a la resistencia a la compresión a 14 días de los testigos de concreto 210 kg/cm2 que son el grupo patrón y con adición de 10%,20% y 30% de residuos de construcción y demolición.

**Figura 41**Ensayo a la resistencia a la compresión a 14 días de los testigos de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra el ensayo a la resistencia a la compresión a 14 días de los testigos de concreto 210 kg/cm2 que son el grupo patrón y con adición de 10%,20% y 30% de residuos de construcción y demolición.

**Figura 42**Ensayo a la resistencia a la compresión a 28 días de los testigos de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra el ensayo a la resistencia a la compresión a 28 días de los testigos de concreto 210 kg/cm2 que son el grupo patrón y con adición de 10%,20% y 30% de residuos de construcción y demolición.

**Figura 43**Ensayo a la resistencia a la compresión a 28 días de los testigos de concreto patrón y con adición de residuos de construcción y demolición



Nota. La figura muestra el ensayo a la resistencia a la compresión a 28 días de los testigos de concreto 210 kg/cm2 que son el grupo patrón y con adición de 10%,20% y 30% de residuos de construcción y demolición.

## ANEXO 5 RESOLUCIONES EMITIDAS POR LA UNIVERSIDAD

# UNIVERSIDAD DE HUÁNUCO Facultad de Ingeniería

#### RESOLUCIÓN Nº 617-2021-D-FI-UDH

Huánuco, 14 de junio de 2021

Visto, el Oficio N° 403-2021-C-PAIC-FI-UDH presentado por el Coordinador del Programa Académico de Ingeniería Civil y el Expediente N° 1843, del Bach. **Edwal Samuel, GOÑI MOZOMBITE**, quien solicita Asesor de Tesis, para desarrollar el trabajo de investigación.

#### **CONSIDERANDO:**

Que, de acuerdo a la Nueva Ley Universitaria 30220, Capítulo V, Art 45º inc. 45.2, es procedente su atención, y;

Que, según el Expediente N° 1617, presentado por el (la) Bach. **Edwal Samuel, GOÑI MOZOMBITE**, quien solicita Asesor de Tesis, para desarrollar su trabajo de investigación, el mismo que propone al Mg. Bladimir Jhon Abal Garcia, como Asesor de Tesis, y;

Que, según lo dispuesto en el Capítulo II, Art. 27 y 28 del Reglamento General de Grados y Títulos de la Universidad de Huánuco vigente, es procedente atender lo solicitado, y;

Estando a Las atribuciones conferidas al Decano de la Facultad de Ingeniería y con cargo a dar cuenta en el próximo Consejo de Facultad.

#### **SE RESUELVE:**

Artículo Primero.-. DESIGNAR, como Asesor de Tesis del Bach. Edwal Samuel, GOÑI MOZOMBITE, al Mg. Bladimir Jhon Abal Garcia, Docente del Programa Académico de Ingeniería Civil, Facultad de Ingeniería.

Artículo Segundo.- El interesado tendrá un plazo máximo de 6 meses para solicitar revisión del Trabajo de Investigación (Tesis). En todo caso deberá reiniciar el trámite.

Registrese, comuniquese, archivese

## UNIVERSIDAD DE HUÁNUCO

## Facultad de Ingeniería

#### RESOLUCIÓN Nº 580-2023-D-FI-UDH

Huánuco, 20 de marzo de 2023

Visto, el Oficio N° 344-2023-C-PAIC-FI-UDH, mediante el cual el Coordinador Académico de Ingeniería Civil, remite el dictamen de los jurados revisores, del Trabajo de Investigación (Tesis) intitulado: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F´C=210KG/CM2 - HUÁNUCO – 2023", presentado por el (la) Bach. Edwal Samuel GOÑI MOZOMBITE.

#### **CONSIDERANDO:**

Que, mediante Resolución  $N^\circ$  006-2001-R-AU-UDH, de fecha 24 de julio de 2001, se crea la Facultad de Ingeniería, y;

Que, mediante Resolución de Consejo Directivo Nº 076-2019-SUNEDU/CD, de fecha 05 de junio de 2019, otorga la Licencia a la Universidad de Huánuco para ofrecer el servicio educativo superior universitario, y;

Que, mediante Resolución N° 617-2021-D-FI-UDH, de fecha 14 de junio de 2021, perteneciente al Bach. **Edwal Samuel GOÑI MOZOMBITE** se le designó como ASESOR(A) al Mg. Bladimir Jhon Abal Garcia, docente adscrito al Programa Académico de Ingeniería Civil de la Facultad de Ingeniería, y;

Que, según Oficio N° 344-2022-C-PAIC-FI-UDH, del Coordinador Académico quien informa que los JURADOS REVISORES del Trabajo de Investigación (Tesis) intitulado: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F´C=210KG/CM2 - HUÁNUCO - 2023", presentado por el (la) Bach. Edwal Samuel GOÑI MOZOMBITE, integrado por los siguientes docentes: Mg. Johnny Prudencio Jacha Rojas (Presidente), Mg. Yelen Lisseth Trujillo Ariza (Secretario) e Ing. German Gaston Martinez Morales (Vocal), quienes declaran APTO para ser ejecutado el Trabajo de Investigación (Tesis), y;

Estando a las atribuciones conferidas al Decano de la Facultad de Ingeniería y con cargo a dar cuenta en el próximo Consejo de Facultad.

#### SE RESUELVE:

Artículo Primero. - APROBAR, el Trabajo de Investigación (Tesis) y su ejecución intitulado: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F'C=210KG/CM2 - HUÁNUCO - 2023", presentado por el (la) Bach. Edwal Samuel GOÑI MOZOMBITE para optar el Título Profesional de Ingeniero(a) Civil, del Programa Académico de Ingeniería Civil de la Universidad de Huánuco.

Artículo Segundo. - El Trabajo de Investigación (Tesis) deberá ejecutarse hasta un plazo máximo de 1 año de su Aprobación. En caso de incumplimiento podrá solicitar por única vez la ampliación del mismo (6 meses).

#### REGÍSTRESE, COMUNÍQUESE Y ARCHÍVESE





## UNIVERSIDAD DE HUÁNUCO

## Facultad de Ingeniería

#### RESOLUCIÓN Nº 1586-2023-D-FI-UDH

Huánuco, 18 de julio de 2023

Visto, el Of. N° 1107-2023-C-PAIC-FI-UDH y el Exp. N° 420629-0000005621 presentado por el Coordinador del Programa Académico de Ingeniería Civil, quien informa que el (la) Bach. Edwal Samuel GOÑI MOZOMBITE, solicita Revisión del informe final del Trabajo de Investigación (Tesis) intitulada: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F´C=210KG/CM2 - HUÁNUCO - 2023".

#### **CONSIDERANDO:**

Que, de acuerdo al Art. N° 38 y 39 del Reglamento General de Grados y Títulos de la Universidad de Huánuco, es necesaria la revisión del Trabajo de Investigación (Tesis) por la Comisión de Grados y Títulos del Programa Académico de Ingeniería Civil, Facultad de Ingeniería, de la Universidad de Huánuco; y,

Que, para tal efecto es necesario nombrar al jurado Revisor y/o evaluador, compuesta por tres miembros docentes de la Especialidad, y;

Estando a las atribuciones conferidas al Decano de la Facultad de Ingeniería y con cargo a dar cuenta en el próximo Consejo de Facultad.

#### SE RESUELVE:

Artículo Primero. - NOMBRAR, al Jurado Revisor que evaluará el informe final del Trabajo de Investigación (Tesis) intitulada: "EVALUACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO ELABORADO CON 10%, 20% Y 30% DE RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN CON UN F´C=210KG/CM2 - HUÁNUCO - 2023", presentado por el (la) Bach. Edwal Samuel GOÑI MOZOMBITE, del Programa Académico de Ingeniería Civil, Facultad de Ingeniería, conformado por los siguientes docentes:

Mg. Johnny Prudencio Jacha Rojas
 Mg. Yelen Lisseth Trujillo Ariza
 Ing. German Gaston Martinez Morales
 VOCAL

Artículo Segundo. - Los miembros del Jurado Revisor tienen un plazo de siete (07) días hábiles como máximo, para emitir el informe y opinión acerca del Informe Final del Trabajo de Investigación (Tesis).

#### REGISTRESE, COMUNIQUESE Y ARCHIVESE,



