

FACULTAD DE INGENIERÍA

Carrera de INGENIERÍA CIVIL

"COMPARACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO F'C=210 kg/cm² ADICIONANDO FIBRAS DE VIDRIO Y VIDRIO MOLIDO EN PROPORCIONES DEL 10% 15% Y 20%"

Tesis para optar al título profesional de:

Ingeniero Civil

Autor:

Hugo Cesar Calderon Valdez

Asesor:

Mg. Lic. Kely Elizabeth Núñez Vásquez https://orcid.org/0000-0001-7846-2510

Cajamarca - Perú



JURADO EVALUADOR

Jurado 1	MIGUEL ANGEL MOSQUEIRA MORENO	26733060
Presidente(a)	Nombre y Apellidos	N° DNI

Jurado 2	ERLYN GIORDANY SALAZAR HUAMAN	71106769	
Jurado 2	Nombre y Apellidos	N° DNI	

Jurado 3	TULIO EDGAR GUILLEN SHEEN	26676774	
Jurado 3	Nombre y Apellidos	N° DNI	



INFORME DE SIMILITUD

TESIS

INFORME DE ORIGINALIDAD

INDICE DE SIMILITUD

FUENTES DE INTERNET

5%

PUBLICACIONES

10%

ENCONTRAR COINCIDENCIAS CON TODAS LAS FUENTES (SOLO SE IMPRIMIRÁ LA FUENTE SELECCIONADA)

9%

★ Submitted to Universidad Nacional Autonoma de

Chota

Trabajo del estudiante

Excluir citas

Apagado

Excluir coincidencias < 1%

Excluir bibliografía Apagado



DEDICATORIA

"El presente trabajo de investigación la dedico principalmente a mi madre con todo amor y cariño, por el sacrificio, esfuerzo y apoyo incondicional brindado día a día para poder hacer realidad el objetivo trazado hace 5 años. A mis abuelos por estar siempre presentes brindándome apoyo en la parte moral y económica a lo largo de esta etapa de mi vida para poder llegar a ser un buen profesional. En pocas palabras puedo decir que tengo a los mejores abuelos del mundo. A mis amigos presentes y pasados, quienes sin esperar nada a cambio compartieron su conocimiento, alegrías, tristezas y a todas aquellas personas que estuvieron a mi lado apoyándome para que este sueño se haga realidad."



AGRADECIMIENTO

A Dios:

En primer lugar, como buen católico quiero dar gracias a dios por un día más de vida y permitir cumplir el sueño que tanto quise alcanzar.

A mis padres:

Asimismo, agradecer a mi familia, por ser mi soporte y el motivo de superación cada día. Principalmente quiero agradecer a mi madre quien me brindó su apoyo en todo momento para poder cumplir mis metas y nunca decayó a pesar de las muchas dificultades.

A mi asesora:

Además, quiero agradecer a mi asesora, la Ing. Kely Elizabeth Núñez Vázquez quien con sus conocimientos me oriento por el buen camino para poder alcanzar los resultados de esta investigación.

A mi universidad:

Por último, también quiero agradecer a la Universidad Privada del Norte por brindarme los conocimientos, valores y permitir elaborar esta tesis para obtener el título de ingeniero.

Muchas gracias a todos.



ÍNDICE

JURADO EVALUADOR	2
INFORME DE SIMILITUD	3
DEDICATORIA	4
AGRADECIMIENTO	5
ÍNDICE DE TABLAS	8
ÍNDICE DE FIGURAS	10
RESUMEN	11
CAPÍTULO I. INTRODUCCIÓN	12
1.1. Realidad problemática	12
1.2. Formulación del problema	13
1.3. Justificación	13
1.3.1. Justificación teórica	13
1.3.2. Justificación práctica	13
1.3.3. Justificación metodologica	13
1.4. Objetivos	14
1.5. Hipótesis	14
1.6. Antecedentes	14
1.7. Bases teóricas	17
CAPÍTULO II. METODOLOGÍA	20
2.1. Tipo de investigación	20
2.1.1. Enfoque	20
2.1.2. Diseño	20
2.1.3. Tipo	21
2.2. Población y muestra	21
2.2.1. Población	21
2.2.2. muestra	21
2.3. Métodos, técnicas e instrumentos de recolección	22
2.3.1. Técnicas de recolección	22
2.3.2. Instrumentos de recolección	22



ANEXOS	68
REFERENCIAS	65
5.3. Recomendaciones	62
5.2. Conclusiones	62
5.1. Discusión	60
CAPÍTULO IV. DISCUSIÓN Y CONCLUSIONES	60
4.2. Comparación de la resistencia a compresión de las probetas a las edades de 7, 14	y 28 días.57
4.1. Resultados de los ensayos a la compresión axial de concreto patrón, concreto aña 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio y vidrio molido	
3.6. Proporciones de vidrio para el diseño de probetas	53
3.5. Proporciones de agregados para el diseño de probetas	53
3.4.1. Resumen de los ensayos realizados	52
3.4. Contenido de humedad de los agregados	
3.3. Peso unitario de los agregados	50
3.2. Gravedad especifica y absorción de los agregados	49
3.1. Análisis granulométrico de agregados	47
CAPÍTULO III. RESULTADOS	47
2.10. Aspectos éticos	45
2.9. Procesamiento de datos para comparar los resultados	45
2.8. Diseño de mezcla del concreto método ACI (210 kg/cm²)	38
2.7.4. Peso específico y absorción del agregado fino: NPT 400.022	34
2.7.3. Peso unitario del agregado fino (NTP 400.017 / ASTM C29)	31
2.7.2. Análisis granulométrico mediante el tamizado (ntp 400.012 / astm c136)	28
2.7.1.1. Contenido de humedad (MTC E 108 / ASTM D2216 / NTP 339.127)	26
2.7.1. Métodos para determinación de propiedades de los agregados	26
2.7. Método de análisis de datos	26
2.6.3. Identificación de cantera	25
2.6.2. Obtención de vidrio molido	24
2.6.1. Obtención de retazos de vidriO	23
2.6. Procedimiento	23
2.5. Equipos e instrumentos	23
2.4. Materiales	22



ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1 Muestra de probetas de concreto	22
Tabla 2 Tamaño de muestra del agregado	27
Tabla 3 Valores para encontrar la resistencia promedio.	38
Tabla 4 Tabla para elección de consistencia del concreto.	38
Tabla 5 Tabla para elección del volumen de agua.	39
Tabla 6 Contenido de aire atrapado	39
Tabla 7 Relación agua/cemento por resistencia.	40
Tabla 8 Selección del agregado.	41
Tabla 9 Tolerancia permisible para ensayos de resistencia de compresión.	43
Tabla 10 Análisis granulométrico del agregado fino	47
Tabla 11 Resumen de los ensayos de agregados (Agregado grueso).	48
Tabla 12 Gravedad específica y absorción de agregado fino	49
Tabla 13 Gravedad específica y absorción de agregado grueso.	50
Tabla 14 Peso unitario del agregado fino	50
Tabla 15 Peso unitario del agregado grueso	51
Tabla 16 Contenido de humedad del agregado fino.	51
Tabla 17 Contenido de humedad del agregado grueso.	52
Tabla 18 Resumen de los ensayos de agregados (Agregado fino).	52
Tabla 19 Resumen de los ensayos de agregados (Agregado grueso).	52
Tabla 20 Peso por tanda de 0.02m3 para 3 probetas.	53
Tabla 21 Peso de vidrio por tanda de 0.02m3 para 3 probetas	53
Tabla 22 Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añado	
10%, 15% y 20% de retazos de vidrio a la edad de 7 días	54



Tabla 23 Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo
10%, 15% y 20% de vidrio molido a la edad de 7 días
Tabla 24 Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio a la edad de 14 días
Tabla 25 Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de vidrio molido a la edad de 14 días. 55
Tabla 26 Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio a la edad de 28 días
Tabla 27 Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de vidrio molido a la edad de 28 días
Tabla 28 Comparación de la resistencia a la compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de vidrio molido a las edades de 7, 14 y 28 días
Tabla 29 Matriz de Consistencia 68
Tabla 30 Operacionalización de Variables 69



ÍNDICE DE FIGURAS

Ilustración 1 Obtención de retasos de vidrio	24
Ilustración 2 Obtención de vidrio molido	25
Ilustración 3 Obtención de agregados	26
Ilustración 4 Contenido de Humedad	28
Ilustración 5 Análisis Granulométrico mediante el tamizado	30
Ilustración 6 Ensayo Peso Unitario Compactado	33
Ilustración 7 Ensayo Peso Unitario Suelto	34
Ilustración 8 Procedimiento del ensayo Peso Específico y Absorción del Agregado Fino .	36
Ilustración 9 Procedimiento del ensayo Peso Específico y Absorción del Agregado grueso	o 37
Ilustración 10 Prueba de la consistencia del concreto (Slump)	38
Ilustración 11 Diseño de mezclas del concreto	42
Ilustración 12 Resistencia a la compresión del concreto	44
Ilustración 13 Curva granulométrica del agregado fino.	48
Ilustración 14 Curva granulométrica del agregado grueso	49
Ilustración 15 Resistencia promedio obtenidas en los 7, 14, 28 días para la mezcla patrón.	57
Ilustración 16 Resistencia promedio obtenidas en los 7, 14 y 28 días del concreto con 10% vidrio.	
Ilustración 17 Resistencia promedio obtenidas en los 7, 14 y 28 días del concreto con 15% vidrio.	
Ilustración 18 Resistencia promedio obtenidas en los 7, 14 y 28 días del concreto con 20% vidrio.	6 de 59



RESUMEN

La presente investigación tuvo como propósito demostrar la viabilidad de utilizar nuevos materiales reciclables en el concreto, teniendo como objetivo determinar la resistencia a la compresión del concreto de f'c = 210 kg/cm² y del concreto adicionando retazos de vidrio y vidrio molido en proporciones del 10%, 15% y 20%. Se utilizó el método de enfoque cuantitativo y diseño experimental. Se realizó el diseño de mezclas para la muestra patrón y para los diferentes porcentajes de retazos de vidrío y vidrio molido, cabe resaltar que dichos porcentajes fueron reemplazados por el agregado fino. Se hizo un total de 63 probetas a los cuales se realizaron ensayos de resistencia a la compresión a las edades de 7, 14 y 28 días. Los resultados obtenidos adicionando retazos de vidrio en diferentes proporciones se obtuvo resistencias promedio de 252.36 Kg/cm², 252.41 Kg/cm² y 234.73 Kg/cm², dichas resistencias no llegaron a superar al concreto patrón que alcanzo una resistencia de 270.46 Kg/cm² a los 28 días de curado, sin embargo, respecto a la resistencia de diseño dichos valores aumentaron en 20.17%, 20.20% y 11.78%. Por otro lado, adicionando vidrio molido se obtuvo resistencias promedio de 226.46 Kg/cm², 204.46 Kg/cm² y 200.36 Kg/cm² dichas resistencias no llegaron a superar al concreto patrón, sin embargo, respecto a la resistencia de diseño aumentó 7.84%, 2.64% y 4.59% respectivamente. De esta manera se concluye que mientras mayor sea el porcentaje de vidrio menor será la resistencia. La hipótesis se cumple parcialmente, ya que las probetas con adición de retazos de vidrio se comprobaron que la resistencia a la compresión aumenta hasta un 20.20% respecto a la resistencia diseñada, mientras que en el caso del vidrio molido la resistencia a la compresión disminuye 4.59%.

Palabras claves: Resistencia a la compresión, retazos de vidrio, vidrio molido, concreto.



CAPÍTULO I. INTRODUCCIÓN

1.1. Realidad Problemática

A nivel internacional, Según la ONU, se han identificado que cada año en el mundo una cantidad estimada de 11.200 millones de toneladas de residuos sólidos, mientras que la desintegración de la proporción orgánica de estos residuos sólidos contribuye aproximadamente al 5 % de las emisiones mundiales de gases de efecto invernadero (Nations, s. f.). Además, en los siguientes 30 años no se ve cambios positivos, sino por el caso contrario cada vez se agravia mucho más. Se estima que para el año 2050 los niveles de residuos sólidos en América latina crecerán a 671.000 toneladas por día (Montes, 2019).

A nivel Nacional, En Perú se generan alrededor de 27 millones de toneladas de residuos al año. De este procesamiento total solo 620,000 toneladas por mes, además cada persona produce aproximadamente 800 gramos de residuos al día y zonas de alto poder adquisitivo son los que más residuos producen (Perú, 2019).

En la actualidad, los conceptos de ecología y medio ambiente están cobrando mayor importancia mundial, esto afecta directamente a la industria de la construcción en que el tipo de actividad que realizan puede tener graves consecuencias incluso efectos irreversibles en el medio ambiente, además de que cada día hay menos recursos naturales primarios extraíbles, lo que ocasiona que sus precios suban en el mercado y comprarlos se vuelve cada vez más difícil (Laserna, 2015).

El sector construcción interacciona con el medio ambiente, como es: el consumo de recursos, generación de una gran cantidad de residuos sólidos, emisiones, vibraciones, remoción de suelos, entre otros; dicha interacción va a generar cambios o impactos ambientales, como es: agotamiento de recursos, contaminación ambiental (agua, aire, suelo), alteración de paisajes, etc.

Asimismo, la reutilización de los restos de vidrio es uno de los problemas más importantes en todo el mundo debido al aumento de desechos sólidos en los botaderos y la naturaleza no degradable de su eliminación. El uso de vidrio de desecho reciclado en el concreto ha despertado gran interés en todo el mundo y se han realizado numerosas investigaciones que muestran la posibilidad de usar el vidrio de desecho como material de construcción al reemplazarlo parcialmente en las mezclas de concreto (Paredes, 2019).



Por tal razón, se plantea la posibilidad de desarrollar esta investigación para tener un mayor conocimiento de uso que se le puede dar al vidrio reciclado en Cajamarca, considerado la comparación de la resistencia a la compresión del concreto con f'c= 210 kg/cm2 con la adición de retazos de vidrio y vidrio molido en proporciones del 10%, 15% y 20%.

1.2. Formulación del Problema

¿En cuánto mejorará la resistencia a la compresión del concreto f'c = 210 kg/cm2 adicionando retazos de vidrio y vidrio molido, en proporciones del 10%, 15% y 20% en la cuidad de Cajamarca, 2023?

1.3. Justificación

1.3.1. Justificación Teórica

En el presente estudio analizamos la comparación del comportamiento mecánico del concreto de resistencia 210 kg/cm² y concreto añadiendo proporciones del 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio y vidrio molido reciclada como reemplazo de agregado fino, el cual será de mucha ayuda para futuras investigaciones.

1.3.2. Justificación Práctica

Según la norma E.060 del nuestro reglamento nacional de edificaciones vigente hasta la actualidad, Los agregados que no cumplen con los requisitos en las Normas Técnicas Peruanas, podrán ser utilizados siempre y cuando el constructor demuestre la viabilidad de los mismos mediante ensayos y por experiencia en la obra, que el concreto tiene la resistencia y durabilidad requerida. Por lo tanto, mediante esta investigación se busca demostrar, que el uso de los retazos de vidrio y vidrio molido pueden reemplazar al agregado fino y mejorar la resistencia a la compresión.

1.3.3. Justificación Metodológica

En la presente investigación se busca mejorar la resistencia a la compresión del concreto adicionando retazos de vidrio y vidrio molido, por lo cual significaría una nueva alternativa de trabajo debido al crecimiento en los sectores de la construcción, lo cual en la actualidad demanda productos de mayor resistencia y menor costo.



1.4. Objetivos

Como **objetivo general** se tiene que determinar la comparación de la resistencia a la compresión del concreto f'c = 210 kg/cm² adicionando retazos de vidrio y vidrio molido en proporciones del 10%, 15% y 20%.

Como **objetivos específicos** se presentan:

- a) Determinar la resistencia del concreto patrón f'c = 210 kg/cm² a edades de 7, 14, 28 días.
- b) Determinar la resistencia del concreto f'c = 210 kg/cm² adicionando retazos de vidrio en proporciones del 10%, 15% y 20% a edades de 7, 14, 28 días.
- c) Determinar la resistencia del concreto f'c = 210 kg/cm² adicionando vidrio molido en proporciones del 10%, 15% y 20% a edades de 7, 14, 28 días.
- d) Determinar la comparación de resistencia a compresión entre el concreto patrón con f'c = 210 kg/cm², concreto adicionando retazos de vidrio y concreto adicionando vidrio molido.

1.5. Hipótesis

la resistencia a la compresión del concreto f'c = 210 kg/cm2 mejorará en un 10 % adicionando retazos de vidrio y vidrio molido, en proporciones del 10%, 15% y 20%.

1.6. Antecedentes

Para los **antecedentes internacionales** se consideraron algunos estudios previos, tales como:

Peñafiel (2016) en su tesis titulada "Análisis de la resistencia a la compresión del hormigón al emplear vidrio reciclado molido en reemplazo parcial del agregado fino". Esta investigación fue elaborada en la cuidad de Ambato en el país de Ecuador. El objetivo general del estudio fue analizar la resistencia a compresión de las probetas para una dosificación de 210kg/cm2 añadiendo vidrio reciclado para reemplazar el agregado fino. la muestra estuvo constituida por 45 probetas de 10% 20% y 30 % respectivamente como reemplazo de la arena, comparando los resultados obtenidos con las de las probetas convencionales. El diseño que se utilizó fue experimental, los instrumentos que se utilizaron fueron los del laboratorio de concreto de la Universidad Técnica de Ambato. Se determinó las propiedades del nuevo componente para la mezcla, posteriormente se recolecto el vidrio adecuado para la molienda y la nueva dosificación



de las mezclas para un FC =210kg/cm2. El aumento del porcentaje de vidrio disminuyó la cantidad de cemento. Por último, se llegó a la conclusión que la resistencia que se obtuvo a los 7 días fue de 157.26 kg/cm2 para el concreto convencional y de 157.24 kg/cm2, 156.86 kg/cm2, 155.97 kg/cm2 con la fibra de vidrio, es decir, al finalizar a los 28 días el concreto se llegó a 274.89% de la resistencia.

Almeida & Trujillo (2017) en su tesis titulada "Principios de básicos de la construcción sostenible utilizando vidrio triturado en la elaboración de hormigones". Este proyecto fue elaborado en la cuidad de Quito en el país de Ecuador. El objetivo principal es analizar los principios de la construcción sostenible reutilizando en vidrio y observando su comportamiento para la elaboración de hormigones, la muestra estuvo constituida por 63 probetas de concreto elaboradas, para las que se analiza la resistencia a compresión a los 7,14,y 28 días, el porcentaje de vidrio a utilizar fue de 30, 32, 34, 36, 38 y 40 para una resistencia de 210 kg/cm2, el ensayo se realizó para 7,14 y 28 días, posteriormente se llega a la comparación el concreto tradicional y con adición de vidrio. El diseño que se utilizó fue experimental, los instrumentos utilizados fueron los del laboratorio de concreto de la Universidad Central de Quito. Se concluyó que el porcentaje más adecuado fue de 36% con 210kg/cm2 en 7 días, como reemplazo de agregado fino, ya que mejoro la trabajabilidad y adherencia a sus componentes, asimismo, la resistencia del concreto se ve incrementada al aumentar la edad del concreto.

Así mismo para los **antecedentes nacionales** se consideraron algunos estudios previos, tales como:

Rojas (2016) en su tesis de titulación "Estudio experimental para incrementar la resistencia de un concreto de f'= 210 KG/CM2 adicionando un porcentaje de vidrio sódico cálcico". Esta tesis fue elaborada en la cuidad de Trujillo en el país de Perú. Tiene como objetivo principal realizar un estudio experimental y obtener la resistencia de un concreto de f'c= 210kg/cm2 adicionando un porcentaje de vidrio sódico cálcico, al buscar un concreto con mayor resistencia a la comprensión se optó por incrementar el vidrio común a la mezcla, el cual proviene de manera fácil útil y económica, la muestra estuvo constituida por 40 probetas que fueron analizadas para 7,14,21 y 28 días de vida. Se optó por el componente "vidrio reciclado", El diseño de la tesis fue aplicada – Experimental. Los instrumentos para la elaboración del proyecto fueron empleados los del laboratorio de la Universidad Privada Antenor Orrego. Por último, se concluyó que la resistencia más efectiva fue obtenida a los 28 días fue de 318.75 kg/cm2.



De la misma manera para los **antecedentes locales** se consideraron algunos estudios previos, tales como:

Huamán (2015) en su tesis titulada "Comportamiento Mecánico del concreto reforzado con fibra de vidrio". Esta tesis fue elaborada en la cuidad de Cajamarca en el país de Perú. Tiene como objetivo determinar la influencia de la fibra de vidrio en diferentes porcentajes, en la resistencia mecánica del concreto, asimismo realizar la comparación de concretos convencionales. La muestra estuvo constituida por 216 especímenes de concreto, entre probetas cilíndricas y prismáticas, con y sin fibra de vidrio, se utilizó fibra de vidrio de tipo E-MAT 450, cemento Portland de tipo I y agregados específicos, cabe resaltar que el porcentaje de vidrio molido fue de 0.125%, 0.25% y 0.5% respectivamente por cada metro cubico de concreto, dichos ensayos se realizaron en 7, 14,28 días. El diseño de la tesis fue básico del tipo experimental y con diseño específico del tipo muestras separadas. Los instrumentos para la elaboración del proyecto fueron empleados los del laboratorio de la Universidad Nacional de Cajamarca. Por último, la investigación concluye dando a conocer que el concreto con las fibras de vidrio en estado fresco no tiene una buena trabajabilidad, sin embargo, en el peso unitario no influye. Por otro lado, ya en estado endurecido la fibra de vidrio no influye en el aumento de la resistencia.

Rivera (2019) en su tesis titulada "Comportamiento mecánico del concreto con fibra óptica reciclada como refuerzo al 5%, 10% y 15% del peso del cemento. Lima 2019". Esta tesis fue elaborada en la cuidad de Lima en el país de Perú. Tiene como objetivo principal determinar el comportamiento mecánico del concreto con fibra óptica reciclada como refuerzo al 5%, 10% y 15% del peso del cemento. La muestra estuvo constituida por 52 probetas cilíndricas y prismáticas, con fibra óptica reciclada para ser ensayadas a las edades de 7, 14 y 28 días. El diseño de la tesis fue del tipo experimental. Los instrumentos para la elaboración del proyecto fueron empleados los del laboratorio de la Universidad Privada del Norte. Por último, se llegó a la conclusión que el concreto for de 210 kg/cm2 según el método ACI 211, haciendo uso de fibra óptica reciclada influye en la resistencia a compresión del concreto. En el diseño de fibra óptica reciclada al 5% del peso del cemento se logra alcanzar el 100% de la resistencia a compresión esperada, alcanzando el valor de 217 kg/cm2, el diseño de fibra óptica reciclada al 10 % del peso del cemento se logra alcanzar el 99% de la resistencia a compresión esperada con un valor de 207 kg/cm2, el diseño de fibra óptica reciclada al 15 % del peso del cemento se logra alcanzar el 95% de la resistencia a compresión esperada con un valor de 199 kg/cm2.



1.7. Bases Teóricas

1.7.1. El concreto

Es el material resultante de la mezcla de cemento (u otro conglomerante) con áridos (piedra, grava, gravilla y arena) yagua. la mezcla de cemento con arena y agua se denomina mortero. El cemento, mezclado con agua, se convierte en una pasta moldeable con propiedades adherentes, luego en pocas horas fragua y se endurece tornándose en un material de consistencia pétrea. Su empleo es habitual en obras de arquitectura e ingeniería, tales como edificios, puentes, diques, puertos, canales, túneles, etc. Incluso en aquellas edificaciones cuya estructura principal se realiza en acero, su utilización es imprescindible para conformar la cimentación. (Cemento, s. f.)

Es el material formado por la mezcla en ciertas proporciones de cemento, agregados, agua y opcionalmente aditivos, que inicialmente tiene una estructura plástica y moldeable y que posteriormente tiene una consistencia rígida con propiedades aislantes y resistentes, lo que hace un material ideal para la construcción. (Harmsen s. f.)

1.7.2. Propiedades del concreto

Rivva (2005) indica que las propiedades más importantes del concreto son: **Estado no endurecido** incluyen la trabajabilidad, consistencia, fluidez, cohesividad, contenido de aire, segregación, exudación, tiempo de fraguado, calor de hidratación, peso unitario. **Estado endurecido** las propiedades del concreto incluyen la resistencia mecánica, durabilidad, cambios de volumen, impermeabilidad, resistencia al desgaste, resistencia a la cavitación, propiedades térmicas y acústicas, y apariencia.

1.7.3. Resistencia a la compresión

Se calcula dividiendo la máxima carga obtenida durante el ensayo entre el área de la cara axial del espécimen de concreto. Los resultados a la compresión obtenidos pueden variar dependiendo de la forma y tamaño del espécimen, el cemento, los procedimientos de mezcla, la elaboración, la edad y las condiciones de humedad durante el curado (Norma ASTM C 39). La rotura o fractura del concreto se define como una consecuencia directa de la baja resistencia a tracción del concreto, también pueden darse debido a la compresión y puede estar presente



en cualquier tipo de estructura a partir de las edificaciones, hasta toda clase de obra civil en donde participe el concreto (Sotil y Zegarra, 2015).

1.7.4. Retazos de vidrio

El vidrio se obtiene de una mezcla de arena silícea o arcilla con óxidos metálicos secos pulverizados que se introducen en un reactor de fusión a temperaturas que superan los 1000°C. los retazos de vidrio son pequeños trozos de vidrio.

1.7.5. Vidrio molido

Es considerado un elemento formado por compuestos inorgánicos fundidos que se enfrían hasta llegar a un estado rígido sin experimentar la cristalización, es decir son líquidos semi enfriados, que se les designa a todos los sólidos amorfos de los cuales pueden ser coloreados o incoloros, transparentes u opalizados, por la existencia de porciones extrañas (El Vidrio, 2003, p. 55)

Por otro lado, el uso de este vidrio ha generado gran demanda en el mundo de la construcción y actualmente miles de toneladas son recicladas y utilizadas en la mezcla del concreto para vías, mortero, adoquines, columnas, etc.

1.7.1. Costo el vidrio es ilimitado en el número de veces que puede ser procesado, siendo un material muy accesible, ya que se puede encontrar en botaderos, en viviendas y actualmente en estaciones de reciclaje en los distritos de San Isidro y Miraflores, asimismo el material se debe ser separado y clasificado según el tipo y/o utilización, para posteriormente empezar la molienda que puede ser manual, o mediante maquinas trituradoras.

1.7.2. Propiedades

• Físicas:

- El vidrio tiene una densidad de 2-4g/cm
- Impermeables
- Baja resistencia al fuego
- Resistencia al choque térmico.
- Se pueden fundir a solo 500 C°, otros a 1650 C°

• Ouímicas:

- Estables e inherentes



- Resisten a la acción de los reactivos químicos

• Mecánicas:

- Resistencia a la comprensión
- Resistencia a la abrasión
- Dureza
- Baja resistencia a la tensión

La propiedad más significativa del vidrio es la alta resistencia, teniendo una baja rigidez, sin embargo, puede ocasionar deslizamiento por corte.



CAPÍTULO II. METODOLOGÍA

2.1. Tipo de Investigación

2.1.1. Enfoque

Dado que se busca comprobar la hipótesis previamente establecida, así como los objetivos trazados, el presente trabajo será elaborado bajo el planteamiento metodológico del enfoque cuantitativo.

Según, Hernández, et al. (2003, p.12), el enfoque cuantitativo utiliza la recolección y el análisis de datos para contestar preguntas de investigación y probar hipótesis establecidas previamente, y confía en la medición numérica, el conteo y frecuentemente en el uso de la estadística para establecer con exactitud patrones de comportamiento en una población.

Por tanto, esta investigación tiene este enfoque por que utiliza la recolección de datos con medición numérica para descubrir o afinar preguntas de investigación en el proceso de interpretación sobre la comparación de la resistencia a la compresión del concreto f'c=210 kg/cm² adicionando retazos de vidrio y vidrio molido en proporciones del 10%, 15% y 20%.

2.1.2. **Diseño**

Dado que el objetivo del estudio será determinar en qué medida influirá la adición al 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio y vidro molido en las propiedades físico-mecánico de especímenes de concreto en Cajamarca, 2023, se recurrirá a un **diseño experimental** que se aplicará de manera experimentos "puros".

Así mismo, esta investigación presenta experimentos "puros", que incluye dos grupos: uno recibe el tratamiento experimental y el otro no (grupo de control). Es decir, la manipulación de la variable independiente alcanza sólo dos niveles: presencia y ausencia. Los sujetos se asignan a los grupos de manera aleatoria. Cuando concluye la manipulación, a ambos grupos se les administra una medición sobre la variable dependiente en estudio. (Hernández, et al. 2010, p. 125).

"RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO F'C = 210 kg/cm² ADICIONANDO FIBRAS DE VIDRIO Y VIDRIO MOLIDO EN PROPORCIONES DEL 10%, 15% Y 20%"

UPN
UNIVERSIDAD
PRIVADA
DEL NORTE

2.1.3. Tipo

Según, Hernández, et al. 2010, señala que el tipo de investigación es aplicada, debido a

que es un proceso que busca convertir el conocimiento puro, es decir, en conocimiento práctico

y útil para la sociedad.

Esta investigación se enmarca dentro del **tipo descriptiva** puesto que según Rodríguez

(2005), nos mencionan que una investigación descriptiva es la que comprende la descripción,

registro, análisis e interpretación de la naturaleza actual, composición o procesos de los

fenómenos.

• Variable dependiente

X: Resistencia a compresión del concreto

• Variables independientes

Y1: Retazos de vidrio.

Y2: Vidrio molido.

2.2. Población y Muestra

2.2.1. Población

Según Arias et al. (2016), la población, es un conjunto finito o infinito de elementos,

personas o instituciones que son motivo de investigación y tienen características comunes. La

cual queda delimitada por el problema y por los objetivos del estudio.

En la presente investigación la población será el concreto con resistencia a la

compresión de 210 kg/cm² en el cual se incorporó retazos de vidrio y vidrio molido.

2.2.2. Muestra

Según Hernández, et al. (2010), menciona que la muestra es un subgrupo de la

población de interés sobre el cual se recolectan datos y que tiene que definirse o determinarse

de ante mano con precisión.



En la presente investigación consideraremos 63 probetas de concreto de dimensiones 15cm x 30cm, considerando 09 muestras por cada ensayo y edad de curado, asimismo para la elaboración de probetas se agregarán porcentajes de 10%; 15% y 20% de retazos de vidrio y vidrio molido que serán reemplazados por el agregado fino, estos especímenes serán ensayados a los 7, 14 y 28 días, de manera que se tendrá como resultado el promedio de 03 muestras, de acuerdo a lo establecido en la NTP 334.051 (p. 8).

Tabla 1 *Muestra de probetas de concreto*

Musetne	Cantidad de especímenes			D
Muestra	7 días	14 días	28 días	Parcial
Especímenes patrón	3	3	3	9
Especímenes 10% retazos de vidrio	3	3	3	9
Especímenes 15% retazos de vidrio	3	3	3	9
Especímenes 20% retazos de vidrio	3	3	3	9
Especímenes 10% vidrio molido	3	3	3	9
Especímenes 15% vidrio molido	3	3	3	9
Especímenes 20% vidrio molido	3	3	3	9
To	tal			63

Fuente: Elaboración propia

2.3. Métodos, Técnicas e Instrumentos de Recolección

2.3.1. Técnicas de Recolección

Se realizó la obtención de información necesaria mediante la técnica de observación directa, la cual es la manera fundamental de obtención de datos de la realidad, para obtener información mediante la percepción intencionada y selectiva, ilustrada e interpretativa de un objeto o de un fenómeno determinado; en este caso son los ensayos de los agregados y de la resistencia a compresión axial de los especímenes tradicionales y con adición de retazos de vidrio y vidrio molido con respecto al peso del agregado fino en proporciones del 10%, 15% y 20%.

2.3.2. Instrumentos de Recolección

Los instrumentos a utilizar son fichas de recolección de datos validados por el laboratorio de concreto de la Universidad Privada del Norte – Sede Cajamarca. En Anexos se presentan los protocolos a presentar.

2.4. Materiales

Cemento Pacasmayo Tipo I



- Agua
- · Agregado fino
- Agregado grueso
- Retazos de Vidrio
- Vidrio molido

2.5. Equipos e instrumentos

- Tamices para la selección del agregado.
- Balanza electrónica, probeta graduada.
- Estufa
- Moldes para probetas de concreto de dimensiones 15cm x 30cm.
- Carretilla.
- Máquina de ensayo de compresión.

2.6. Procedimiento

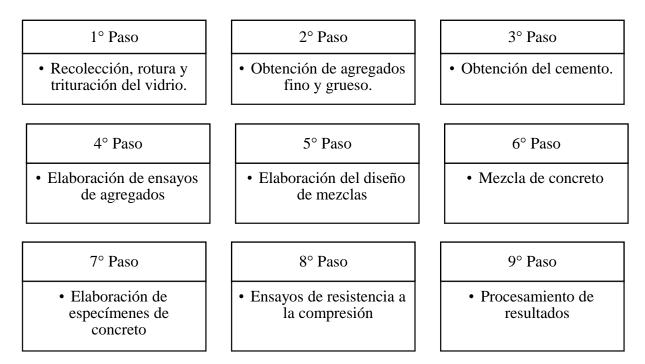


Gráfico 1 Etapas del desarrollo de la investigación

2.6.1. Obtención de retazos de vidrio

Para disminuir la contaminación ambiental, uno de los materiales que se utilizó fueron retazos de vidrio, el cual se reciclo para ser reemplazado por el agregado fino, se necesitaron 42 kg aproximadamente.



Se recicló 27 botellas, retazos de vidrio de ventanas, vitrinas, estantes, etc.; Posteriormente, pasaron por un proceso de limpieza para luego haciendo uso de un recipiente de metal en forma de cilindro y con la ayuda de una esfera de metal de aproximadamente 2 kilogramos ser triturados manualmente, seguidamente fue llevado al laboratorio de la Universidad Privada del Norte para hacer el diseño de especímenes de concreto a razón de diferentes porcentajes de vidrio.

Ilustración 1 *Obtención de retazos de vidrio*



Nota: a) Recolección de vidrio reciclado, b) Recolección del desperdicio de vidrierías, c) Triturado de vidrio, d) obtención de retazos de vidrio. **Fuente**: Elaboración Propia.

2.6.2. Obtención de vidrio molido



Luego de recolectar el vidrio y hacer el proceso de triturado anteriormente mencionado, con la ayuda de un molino manual se procedió hacer la molienda, obteniendo así el vidrio molido para ser reemplazado en diferentes porcentajes para hacer el diseño de probetas.

Ilustración 2 *Obtención de vidrio molido*







Nota: a) Molienda del vidrio, b) Obtención del vidrio molido.

Fuente: Elaboración Propia

2.6.3. Identificación de cantera

Para la selección de la cantera de tomo referencia algunas investigaciones anteriores evaluando los ensayos de granulometría mediante tamizado: NTP 400.012, para obtener un buen diseño de especímenes de concreto. Luego de evaluar se seleccionó la cantera "BAZÁN".

Ubicación geográfica: Se encuentra ubicada en el kilómetro 2.91 de la carretera Cajamarca-Bambamarca en el margen izquierdo al NE de la cuidad.

Una vez seleccionada la cantera se procederá a transportar las cantidades necesarias de cada material hasta el laboratorio de concreto de LA UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE – CAJAMARCA.



Ilustración 3

Obtención de agregados



Fuente: Elaboración Propia

2.7. Método de análisis de datos

2.7.1. Métodos para determinación de propiedades de los agregados.

Los ensayos se realizaron de acuerdo a lo establecido en las normas técnicas del laboratorio de concreto de la Universidad Privada del Norte. Así mismo, se realizaron los ensayos del agregado fino y agregado grueso para la obtención de sus propiedades físicomecánicas.

2.7.1.1. Contenido de humedad (MTC E 108 / ASTM D2216 / NTP 339.127).

El contenido de humedad sirve para determinar el porcentaje total de humedad evaporable de la muestra de agregado fino y grueso por secado, la humedad evaporable incluye la humedad superficial y la contenida en los poros del agregado, pero no considera el agua que se combina químicamente con los minerales de algunos agregados y no es susceptible a la evaporación por lo que no está incluida en el porcentaje determinado por este método.



Tabla 2 *Tamaño de muestra del agregado*

Tamaño máximo nominal de agregado (mm)	Masa mínima de la muestra (kg)
4.75	0.5
9.5	1.5
12.5	2.0
19.0	3.0
5.0	4.0
37.5	5.0
50.0	6.0
63.0	8.0
75.0	10.0
90.0	16.0
100.0	25.0
150	50

Nota: Norma Técnica Peruana 339.185, 2002.

• Equipo y Materiales

- Balanza con aproximación de 0.01 gr.
- Estufa con control de temperaturas o Horno de temperatura: 100±10°C.
- Recipientes o Taras.
- Muestra extraída de la cantera

• Procedimiento

- 1. Identificación del recipiente (A).
- 2. Pesar el recipiente o tara (B).
- 3. Pesar la muestra húmeda en el recipiente o tara (C).
- 4. Secar la muestra en la estufa durante 24 horas a 105°C.



- 5. Pesar la muestra seca en el recipiente o tara (D).
- 6. Determinar el peso masa húmeda (E) = C B.
- 7. Determinar el peso del suelo seco (F) = D B.
- 8. Determinar el contenido de humedad (G), con la **Ecuación 1**.

$$(W\%) = \frac{(W_W - W_S)}{W_S} * 100\%$$
 (1)

Donde:

- Ww: Peso natural

- Ws: Peso Seco

- W%: Humedad Total

Ilustración 4

Contenido de Humedad







Nota: a) Peso de tara, b) Peso de tara + muestra húmeda, c) Peso de tara + muestra seca. **Fuente**: Elaboración Propia.

2.7.2. Análisis granulométrico mediante el tamizado (NTP 400.012 / ASTM C136).

En el presente instructivo se establece el procedimiento para determinar la distribución por tamaño de partículas del agregado fino, grueso y global por tamizado mecánico. (Fuente NTP 400.012).

En conclusión: una muestra de agregado seco, de masa conocida, es separada a través de una serie de tamices que van progresivamente de una abertura mayor a una menor, para determinar la distribución del tamaño de las partículas.

• Material

Muestra seca aproximadamente 1000 gr.

• Equipo

- Juego de mallas.
- Balanza con aproximación de 0.01 gr.
- Recipientes o Taras.
- Estufa con control de temperaturas o Horno de temperatura: 100±10°C

Procedimiento

- 1. Se deberá secar el material en el horno a temperatura constante.
- 2. Seleccionar los tamices adecuados de acuerdo al Huso Granulométrico para el agregado grueso. Deberán apilarse de manera ordenada en forma descendente, colocándole la tapa superior y el recipiente fondo al final de la tanda de tamices.
- 3. Agitar los tamices manualmente o por mediante un aparato mecánico (ver aparato 8.2, 8.3 y 8.4 de la NTP 400.012)
- 4. Una vez concluido el proceso de tamizado, se deberá proceder a registrar el peso retenido en cada tamiz de la tanda, así como en el fono.
- 5. Determinar los porcentajes de los pesos retenidos en cada tamiz (%R.P.) mediante la **Ecuación 2**.

$$\%R.P. = \frac{P.R.P}{Wms} * 100$$
 (2)

6. Determinar los porcentajes retenidos acumulados en cada tamiz P. RA, para lo cual se sumarán en forma progresiva los P.R.P., con la **Ecuación 3**:



$$%R.A.1 = %R.A.1$$

$$%R.A.2 = %R.A.1 + %R.A.2$$
 (3)

%R.A.3 = %R.A.1 + %R.A.2 + %R.A.3, Etc.

 Determinar los porcentajes acumulados que pasan en cada tamiz, mediante la Ecuación 4.

$$\%$$
que pasa = $100\% - R.A$ (4)

- 8. Dibujar la curva granulométrica en papel semilogarítmico, en el eje de abscisas se registrará la abertura de las mallas en milímetros en escala logarítmica, y en el eje de ordenadas se registrará los porcentajes acumulados que pasan en las mallas que se utilizan en escala natural.
- 9. Cálculo del módulo de finura del Agregado Fino, se deberá calcular empleado la serie de tamices estándar, mediante la **Ecuación 5**.

$$mf = \frac{\Sigma \ (\% retenidos \ acumulados \ en \ los \ tamices \ de \ la \ serie \ estandar)}{100} \tag{5}$$

Ilustración 5

Análisis Granulométrico mediante el tamizado









d)

Nota: a) Juego de tamices, b) tamizaje del agregado, c) Agregado retenido en cada malla, d) Peso del Agregado Fino retenido. **Fuente**: Elaboración Propia.



2.7.3. Peso unitario de agregados (NTP 400.017 / ASTM C29).

En el presente instructivo se establece el procedimiento para determinar el peso unitario, suelto y compactado, del agregado grueso y agregado fino. Asimismo, se podrá determinar también el contenido de vacíos en % (Fuente NTP 400.017).

Material

La muestra deberá ser obtenida mediante NTP 400.043 / ASTM C 702. El tamaño de la muestra deberá ser al menos entre 125% a 200% de la requerido para llenar el recipiente de ensayo.

• Equipo

- Balanza con aproximación de 0.01 gr.
- Varilla de apisonado.
- Recipiente cilíndrico de metal.
- Pala o cucharón.

• Procedimiento

a) Calibración del recipiente

- 1. Determinar la masa del recipiente y placa de vidrio con una exactitud del 0.05 Kg.
- 2. Colocar una capa delgada de grasa sobre el borde del recipiente para prevenir la fuga de agua. Llenar el recipiente con agua a temperatura ambiente. Determinar la masa del recipiente, agua y placa de vidrio con una exactitud de 0.05 kg.
- 3. Medir la temperatura del agua con una exactitud de 0.5 °C y determinar su densidad de acuerdo a la Tabla N° 3 de la NTP 400.017.
- 4. Calcular el volumen (V) del recipiente. Anotar este valor para cálculos posteriores.

b) Procedimiento de Ensayo

Peso Unitario Suelto

1. Secar la muestra a temperatura constante antes de iniciar el ensayo.

- 2. Llenar el recipiente hasta el rebose con una pala o cucharón manteniendo al menos 50 mm por encima del borde superior. Tomar las precauciones a fin de evitar segregación en la muestra al momento de colocarla en el recipiente.
- 3. Enrasar la superficie del recipiente y registrar el peso del recipiente más muestra (G) y la masa del recipiente vacío (T) con una exactitud al 0.05 kg.

Peso Unitario Compactado (Procedimiento de Apisonado)

- 1. Secar la muestra a temperatura constante antes de iniciar el ensayo.
- 2. Llenar el recipiente a 1/3 del total, nivelar la superficie con los dedos y apisonar 25 veces con la varilla de compactación de forma helicoidal. Llenar el recipiente a los 2/3 del total y nivelar y apisonar de la misma forma. Finalmente, sobre rellenar el recipiente y apisonar de la misma manera anterior. Nivelar con los dedos o una espátula.
- 3. Registrar el peso del recipiente más muestra (G) y la masa del recipiente vacío (T) con una exactitud al 0.05 kg.

c) Procedimiento de Resultados

1. En la **Ecuación 6**, se muestra la Densidad de Masa (Peso Unitario)

$$M = \frac{G - T}{V} \tag{6}$$

Donde:

M = Densidad de masa del agregado (kg/m³)

G = Peso del recipiente más muestra (kg)

T = Peso del recipiente vacío (kg)

V = Volumen del molde (m³)

2. Contenido de Vacíos, mediante la **Ecuación 7**.



$$%Vacios = 100 * \frac{(S*W) - M}{S*W}$$
 (7)

Donde:

M = Densidad de masa del agregado (kg/m³)

S = Peso Específico de Masa (Pem) de acuerdo a NTP 400.021 o NTP 400.022

W = Densidad del agua (998 kg/m³)

Ilustración 6

Ensayo Peso Unitario Compactado

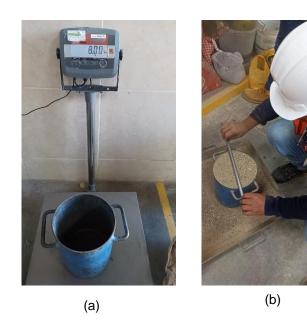


Nota: a) Peso del molde vacío, b) Llenado de molde compactado, c) Enrasar el molde, d) Peso del molde con la muestra compactada. **Fuente**: Elaboración Propia



Ilustración 7

Ensayo Peso Unitario Suelto





Nota: a) Peso del molde vacío, b) Llenado y enrasado agregado suelto, d) Peso del molde con la muestra suelta. **Fuente**: Elaboración Propia

2.7.4. Peso específico y absorción de los agregados (ASTM C128 / NTP 400.022).

• Importancia

En el presente instructivo se establece el procedimiento para determinar el peso específico (Masa seca, SSS y Aparente) y la absorción (después de 24 horas) del agregado fino (Fuente NTP 400.022).

• Material

La muestra deberá ser obtenida mediante NTP 400.043 / ASTM C 702. La cantidad mínima de agregado fino para este ensayo es de 1000 g.

• Equipo

- Balanza con aproximación de 0.01 gr.
- Fiola de 500 cm³ de capacidad.
- Molde Cónico.



- Barra compactadora.
- Horno

• Procedimiento

a) Preparación de la muestra

- 1. Se deberá secar el material en el horno a temperatura constante antes de iniciar el ensayo.
- 2. Cubrir con agua el material seco por 24 horas. Tener en consideración que el agua debe de estar al menos 2 cm por encima de la superficie del agregado fino.
- 3. Extender el material sobre una superficie plana (expuesta a una corriente suave de aire) y remover con frecuencia a fin de garantizar un secado uniforme.
- 4. Continuar la operación hasta que los granos de agregado fino no se adhieran marcadamente entre sí.
- 5. Luego colocar el material suficiente en el molde cónico y golpear la superficie 25 veces con la barra de metal; levantar el molde verticalmente y observar:
 - Si el agregado fino mantiene su forma (cónica) es indicativo de que aún hay humedad libre, por lo que se deberá seguir revolviendo y secando el material.
 - Si el agregado fino se desmorona al levantar el molde, se ha logrado conseguir el estado SSS deseado.
 - Si el agregado fino se desmorona al primer intento, es indicativo que ya se ha trasgredido el estado SSS deseado, por lo que deberá adicionarse algunos cm3 de agua a fin de remezclar el material e iniciar el procedimiento anterior.

b) Procedimiento de Ensavo

- 1. Introducir al frasco, 500 ± 10 g de agregado fino en condición SSS y registrar "S"
- 2. Llenar con agua el frasco hasta aproximadamente la marca de 500 cm³. Mover cuidadosamente el frasco con el agua y arena a fin de que los materiales se



homogenicen. Eliminar las burbujas mediante rolado del frasco (proteger con franela o trapo industrial) o mediante una pipeta. Dejar reposar y rellenar hasta la marca de 500 cm³ del frasco. Registrar peso "C".

3. Recuperar el agregado fino, decantando el agua con sumo cuidado. Secar la muestra en un horno a temperatura constante. Dejar secar y Registrar peso "A". Determinar la masa del picnómetro lleno a su capacidad de calibración con agua a 23,0 °C ± 2,0 °C. Registrar peso "B".

c) Procedimiento de Resultados

1. Peso Específico de Masa (PeM), mediante la **Ecuación 8**.

$$P.e.a(seco) = \frac{A}{B + S - C}$$
 (8)

2. Peso Específico SSS (PeSSS), mediante la **Ecuación 9**.

$$P. e. a(seco) = \frac{A}{B + S - C}$$
(9)

3. Peso Específico Aparente (PeA), mediante la **Ecuación 10**.

$$P.e.n(seco) = \frac{A}{B+A-C}$$
 (10;Error!

No se encuentra el origen de la referencia.)

4. Absorción del Agregado Fino (%), mediante la **Ecuación 11**.

$$P.e.a(Seco) = \frac{S - A}{A} * 100\%$$
 (11)

Ilustración 8

Procedimiento del ensayo Peso Específico y Absorción del Agregado Fino

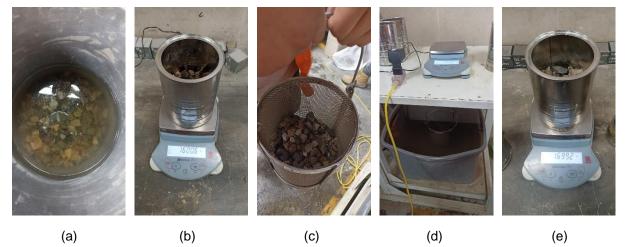






Nota: a) Pesar la Fiola con agua, b) Pesar 500 gr. del material, c) Agregar el material a la Fiola y agitar de 10 a 15 minutos, d) Enrasar la Fiola con agua más el material, e) Pesar la Fiola con el material, f) Vaciado de la muestra a una tara y decantar el agua, g) Colocar la muestra en el horno por ± 24 horas. **Fuente**: Elaboración Propia.

Ilustración 9Procedimiento del ensayo Peso Específico y Absorción del Agregado grueso



Nota: a) Sumergir material en agua por 24 horas, b) Pesar material parcialmente saturado, c) Colocar el material a la canastilla, d) Peso material con la canastilla sumergido en agua, e) Colocar la muestra en el horno por ± 24 horas. **Fuente**: Elaboración Propia.



2.8. Diseño de mezcla del concreto método ACI (210 kg/cm²)

Este diseño se encarga de medir los materiales (arena, cemento, agua y vidrio) tanto como en volumen y peso. Los pasos son los siguientes:

a. Selección de la resistencia promedio requerida (f'cr)

Cuando no se cuenta con datos de registro de resistencia de probetas.

Tabla 3 *Valores para encontrar la resistencia promedio.*

f'c	f'c
Menos de 210 kg/cm2	f'c+70
210 kg/cm - 350 kg/cm	f'c+84
>350 kg/cm2	f'c+98

Fuente: Norma ACI 211

b. Selección del tamaño máximo nominal del agregado grueso

Para la elección del tamaño máximo nominal del agregado grueso, utilizaremos el ensayo de granulometría.

c. Selección de la consistencia de la mezcla (Slump)

Para determinar el rango de asentamiento dependerá de la consistencia requerida de la mezcla, para ello utilizaremos la siguiente y tabla.

Tabla 4 *Tabla para elección de consistencia del concreto.*

Consistencia	Slump	Trabajabilidad	Método de Compactación
Seca	0" - 2"	Poco Trabajable	Vibración Normal
Plástica	3" - 4"	Trabajable	Vibración ligera. Chuseado
Fluida	≥ 5"	Muy Trabajable	Chuseado

Fuente: Norma ACI 211

Ilustración 10 Prueba de la consistencia del concreto (Slump)











Nota: a) Llenar el concreto en 3 capas, 25 varillas por capa, b) Enrasar el concreto y levantar el cono de Abrams, c) Medir la consistencia del concreto, d) Consistencia plástica de 3" a 4" **Fuente**: Elaboración Propia.

d. Determinación del volumen unitario de agua

Para determinar la cantidad de agua recomendable, se seleccionará en función del slump, tamaño máximo del agregado y si contiene aire incorporado o no.

Tabla 5 *Tabla para elección del volumen de agua.*

Concreto sin aire incorporado									
Asentamiento	3/8''	1/2"	3/4"	1''	1 1/2"	2"	3''	6''	
1" a 2"	207	199	190	179	166	154	130	113	
3" a 4"	228	205	205	193	181	169	145	124	
6'' a 7''	243	228	216	202	190	178	160		
	Concr	eto co	n aire	e inco	rporado)			
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		

Fuente: Norma ACI 211

e. Porcentaje de aire atrapado

Para determinar el porcentaje de aire se utiliza la siguiente tabla, depende del tamaño máximo nominal y si contiene aire incorporado o no.

Tabla 6 *Contenido de aire atrapado*

Aire Atrapado
3.0
2.5
2.0
1.5



1 1/2"	1.0
2"	0.5
3"	0.3
6"	0.2

Fuente: Norma ACI 211

f. Selección de la relación agua cemento

Existen 3 condiciones para la elección de la relación agua cemento, por resistencia, por condiciones específicas y por exposición a soluciones de silbatos. De estas 3 se escoge la menor en caso se usen.

Tabla 7 *Relación agua/cemento por resistencia.*

	Relación agua – cemento de diseño en peso					
F'cr	Concretos sin aire	Concreto con aire				
28 días	incorporados	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					

Fuente: Norma ACI 211

g. Factor cemento

Se calcula mediante las siguientes Ecuación 12

$$Factor\ cemento = \frac{Volumen\ Unitario\ del\ agua}{Relación\ agua\ cemento} \tag{12}$$

h. Contenido de agregado grueso

Se obtendrá por interpolación en la siguiente tabla, depende del TMN y MF. Dicho valor interpolado corresponde al volumen del agregado grueso seco y compactado por unidad de volumen de concreto, finalmente obtenemos el peso del agregado grueso seco que



corresponde a la multiplicación del valor interpolado con el peso unitario seco compactado del agregado grueso.

Tabla 8Selección del agregado.

	Volumen	de agregado gri	ueso, seco y com	pactado por					
Tamaño Máximo	unidad de volui	unidad de volumen del concreto, para diversos módulos de							
Nominal del		finez	a						
agregado grueso									
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					

Fuente: Norma ACI 211

i. Cálculo de volúmenes absolutos sin considerar el agregado fino

Los volúmenes son calculados de la siguiente forma:

- Volumen de cemento = (Factor cemento en kg/m3) (1m3) / (Peso específico cemento en kg/m3)
- Volumen de agua = (Volumen unitario de agua en l/m3) (1m3) / (Peso específico del h2o en kg/m3)
- Volumen de aire = (%aire *1m3)
- Volumen de agregado grueso= (Peso agregado grueso seco en kg/m3) (1m3) /
 (peso específico del agregado grueso en kg/m3)
- Sumatoria de volúmenes absolutos= (corresponde a la sumatoria de todos los volúmenes anteriores)

j. Contenido del agregado fino



Se calcula el volumen absoluto del agregado fino el cual es igual a: 1m3 – la sumatoria de volúmenes absolutos calculados en el paso anterior. Luego se procede a calcular el peso del agregado fino seco, el cual se calcula como la multiplicación del volumen absoluto del agregado fino con el peso específico del agregado fino.

k. Valores de diseño

Se muestran los valores de diseño sin corregir

- Cemento= factor cemento.
- Agua= volumen unitario de agua.
- Agregado fino seco= peso del agregado fino seco.
- Agregado grueso seco= peso del agregado grueso seco

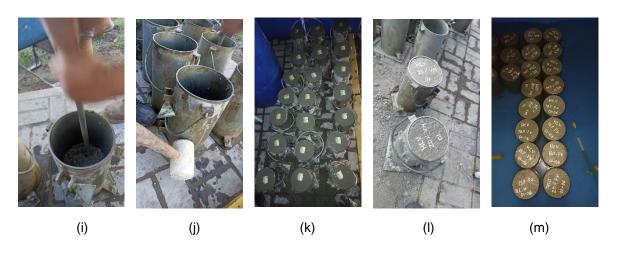
l. Corrección por humedad

Es muy importante la corrección por humedad de los agregados en el diseño de mezcla ya que nos ayuda a determinar los valores de diseño de los agregados expuestos a la humedad, para ello se detallará en el capítulo de resultados.

Ilustración 11Diseño de mezclas del concreto







Nota: a) Obtener agregados, b) Obtener cemento y el vidrio, c) Pesar el cemento y los agregados, d) Pesar el vidrio, e) Agregar vidrio molido, f) Agregar retazos de vidrio, g) Mezcla manual del concreto, h) obtención de la mezcla de consistencia plástica i) Llenado de concreto a los moldes en 3 capas a razón de 25 golpes por capa, j) Eliminar vacíos, k) Probetas diseñadas, l) Identificación de las probetas, m) curado de probetas **Fuente**: Elaboración Propia.

3. Ensayo de resistencia a compresión del concreto (NTP 339.034)

Este ensayo determinara la resistencia a la compresión de testigos cilíndricos de concreto, para concretos con pesos unitarios superiores a 800 kg/m3. Los resultados de este ensayo son usados como una referencia para el control de calidad del concreto, proporciones, mezclado y operaciones de colocación; determinación del cumplimiento con las especificaciones; control para la evaluación de la efectividad de los aditivos; y usos similares.

Todos los especímenes serán ensayados dentro del tiempo permisible de tolerancias, como se determina en la siguiente tabla.

Tabla 9

Tolerancia permisible para ensayos de resistencia de compresión.



Edad de Ensayo	Tolerancia permisible
$24~h\pm0.5~h$	$24~h\pm0.5~h$
$3 d \pm 2 h$	$3 d \pm 2 h$
$7 d \pm 6 h$	$7 d \pm 6 h$
$28 d \pm 20 h$	$28~d\pm20~h$

Nota: Norma Técnica Peruana 339.034

Equipo

- Prensa hidráulica
- Vernier

• Procedimientos

- a) Determinar las dimensiones promedio de la probeta, es decir el valor promedio del diámetro y altura por lo menos con la lectura de tres valores, esto nos garantizará el valor más cercano a la realidad que tiene cada una de sus dimensiones.
- b) Para determinar este ensayo se coloca la probeta estándar entre los platillos de la prensa.
- c) Se debe observar en forma permanente el limbo de carga. Resulta interesante e importante observar permanentemente el limbo de carga porque antes que se produzca el fallamiento total de la probeta las agujas suelen tratar de regresar en vez de avanzar; esto se traduce o interpreta como que la probeta ha fallado parcialmente; luego las agujas seguirán un movimiento en ascenso.
- d) Registrar las deformaciones registradas en el deformímetro (cada 1000 kg de carga), hasta llegar a la carga de rotura y registrar además la carga máxima alcanzada por el espécimen en el ensayo.
- e) Determinar el esfuerzo de cada espécimen mediante la Ecuación 13.

$$\sigma_{ci} = \frac{Carga}{A_r} \tag{13}$$

Donde:

- A_r: Área resistente probeta en cm²
- σ_{ci}: Esfuerzo a la compresión

Ilustración 12

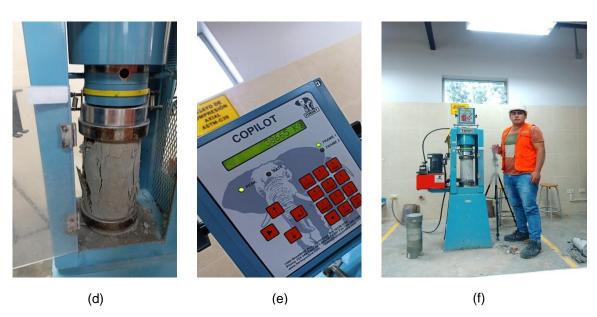
Resistencia a la compresión del concreto











Nota: a) Se mide el diámetro de la probeta 03 veces, b) Se procede a medir la altura de la probeta 03 veces, c) Se coloca la probeta en la prensa hidráulica y se empieza a contar las cargas aplicadas, d) Se muestra el tipo de falla producida, e) Se muestra la carga última, f) Foto del responsable del ensayo. **Fuente**: Elaboración Propia

2.9. Procesamiento de datos para comparar los resultados

La recopilación de datos obtenidos será interpretada mediante gráficos y tablas con la ayuda del programa Microsoft Excel para una mejor visualización. Además, se determinará la variación del concreto tradicional o patrón con el que se le añadió cada porcentaje de retazos de vidrio y vidrio molido, de esta forma obtendremos si la hipótesis es validada o rechazada.

Así mismo, los resultados obtenidos presentan la confiabilidad mediante protocolos los cuales fueron firmados por el responsable de laboratorio de la Universidad Privada del Norte.

2.10. Aspectos éticos

La presente investigación presenta **autenticidad**, puesto que se considerará diferentes fuentes de investigación durante el desarrollo de búsqueda de información. respetando los



derechos de autoría de cada investigación consultada y según los ítems que presenta la Norma APA.

Además, respecto a la **no maleficencia**, la información recolectada y procesada tienen como propósito determinar la influencia de adición de retazos de vidrio y vidrio molido al concreto de resistencia de 210 kg/cm2.

Asimismo, respecto a la **autonomía**, los autores interpretan y manifiestan sus opiniones de la información expuesta en el marco teórico.

Por otro lado, respecto a la **verdad**, los resultados se presentan con transparencia mostrando resultados debidamente protocolizados.

Respecto al **compromiso y responsabilidad**, la investigación se realizó con respeto, integridad y honestidad.

Respecto a la **beneficencia**, esta investigación se elabora en beneficio de la ingeniería para mejorar las propiedades mecánico-físicas del concreto común.



CAPÍTULO III. RESULTADOS

A continuación, se presentan los resultados obtenidos de cada ensayo realizado en el laboratorio de la Universidad Privada del Norte, los cuales consistieron el evaluar las propiedades físico-mecánicas como granulometría, gravedad especifica, peso unitario suelto y compactado, absorción, contenido de humedad y resistencia a la compresión. Se identificaron los resultados para ambos tipos de agregados y la comparación de la resistencia del concreto agregando 10%, 15% y 20% con el concreto tradicional de resistencia a la compresión de 210kg/cm².

3. Resultados de las características físico-mecánicas de los agregados de la cantera "Bazán" - Cajamarca

A continuación, se presentan los resultados obtenidos en los diferentes ensayos para hallar las propiedades de los agregados que utilice en esta investigación.

3.1. Análisis granulométrico de agregados

Tabla 10Análisis granulométrico del agregado fino

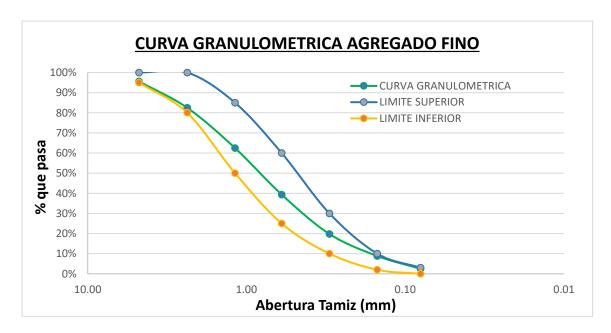
	ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO DEL AGREGADO FINO								
MASA INICIAL	2000 gr		Pérdida Muestra: 27gr		% perdida muestra 1.37 %	MF	2.91		
TAM	11Z	Peso	0/0	% Retenido	% Pasante	Hus granulor			
(pulg)	(mm)	retenido (gr)	Retenido (%)	acumulado (%)	acumulado (%)	Límite Superior (%)	Límite Inferior (%)		
N° 4	4.75	87.30	4.42	4.42	95.58	95.00	100.00		
N° 8	2.36	258.20	13.09	17.51	82.49	80.00	100.00		
N° 16	1.18	394.60	20.00	37.51	62.49	50.00	85.00		
N° 30	0.60	456.40	23.13	60.64	39.36	25.00	60.00		
N° 50	0.30	386.40	19.58	80.23	19.77	10.00	30.00		
N° 100	0.15	215.60	10.93	91.16	8.84	2.00	10.00		
N° 200	0.08	125.70	6.37	97.53	2.47	0.00	3.00		
Bandeja	-	48.80	2.47	100.00	0.00	-	-		



TOTAL 1973.00 100.00

Nota: En la presente tabla se muestra el análisis granulométrico de agregado fino, la perdida de la muestra fue de 1.37%, asimismo, también se obtuvo el módulo de fineza de 2.91.

Ilustración 13Curva granulométrica del agregado fino.



Nota: En la presente ilustración se presenta la curva granulométrica del agregado fino, donde podemos observar que dicha curva está dentro de los límites inferior y superior conforme indica la Norma ASTM C33.

Tabla 11 *Resumen de los ensayos de agregados (Agregado grueso).*

AGREGADO GRUESO						
Pérdida	61.6 gr	TM ('')	TMN ('')	MF		
Muestra	1.25 %	1	3/4	7.12		

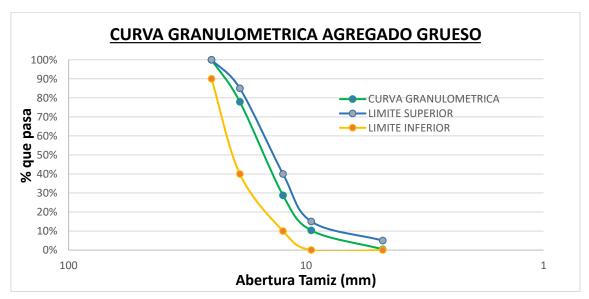
TAM	TAMIZ		Peso %		% Pasante	Husos granulométricos		
(pulg)	(mm)	retenido (gr)	Retenido (%)	acumulado (%)	acumulado (%)	Límite Superior (%)	Límite Inferior (%)	
2 1/2"	63.5	0	0	0	100	-	-	
2''	50.8	0	0	0	100	-	-	
1 1/2"	38.1	0	0	0	100	-	-	
1''	25	0	0	0	100	90	100	
3/4"	19	1091.00	22.09	22.09	77.91	40	85	
1/2''	12.5	2427.10	49.15	71.24	28.76	10	40	



3/8''	9.5	910.40	18.44	89.67	10.33	0	15
N° 4	4.75	490.00	9.92	99.60	0.40	0	5
Bandeja	-	19.90	0.40	100.00	0.00	-	-
TOTA	\mathbf{L}	4938.40	100.00				

Nota: En la presente tabla se muestra el análisis granulométrico de agregado grueso, el tamaño máximo nominal del agregado fue de 3/4, la perdida de la muestra fue de 1.25%, asimismo también obtuvimos un módulo de fineza de 7.12.

Ilustración 14 Curva granulométrica del agregado grueso.



Nota: En la presente ilustración se presenta la curva granulométrica del agregado grueso, donde podemos observar que dicha curva está dentro de los límites inferior y superior conforme indica la Norma ASTM C33.

3.2. Gravedad especifica y absorción de los agregados

Tabla 12Gravedad específica y absorción de agregado fino

GRAVEDAD ESPECÍFICA Y ABSORCIÓN DE AGREGADO FINO					
IIJ	I	MUESTRA	1	DECLII TADO	
Und.	1	2	3	RESULTADO	
gr.	483.5	477.5	479.8	-	
gr.	1306.2	1306.2	1306.2	-	
gr.	1608.7	1608.6	1608.6	-	
gr.	500	500	500	-	
gr./cm³	2.45	2.42	2.43	2.43	
gr./cm³	2.53	2.53	2.53	2.53	
gr./cm³	2.67	2.73	2.70	2.70	



gr./cm³ 3.41 4.71 4.21 4.11

Nota: En la presente tabla se muestra el promedio del % de absorción que tiene el agregado fino, además, se optó por considerar 3 muestras y el resultado obtenido fue de 4.11%.

Tabla 13Gravedad específica y absorción de agregado grueso.

GRAVEDAD ESPECÍFICA Y ABSORCIÓN DE AGREGADO GRUESO				
TI J	I	MUESTRA	1	DECLU TADO
Und.	1	2	3	RESULTADO
gr.	1536.10	1559.50	1577.80	-
gr.	1570.00	1600.60	1604.40	-
gr.	952.80	968.00	967.80	-
gr./cm³	2.49	2.47	2.48	2.48
gr./cm³	2.54	2.53	2.52	2.53
gr./cm³	2.63	2.64	2.59	2.62
gr./cm³	2.21	2.64	1.69	2.18

Nota: En la presente tabla se muestra el promedio del % de absorción que tiene el agregado fino, además, se optó por considerar 3 muestras y el resultado obtenido fue de 2.18%.

3.3. Peso unitario de los agregados

Tabla 14Peso unitario del agregado fino

PESO UNITARIO DEL AGREGADO FINO			
PESC	UNITARIO	COMPACTA	ADO
		MUESTRA	
UND	1	2	3
kg	24.42	24.58	24.60
kg	8.00	8.00	8.00
kg	16.42	16.58	16.60
kg/m3	2124.01	2144.71	2147.30
Promedio		2138.67	
P	ESO UNITAI	RIO SUELTO)
UND		MUESTRA	
kg	23.44	23.28	23.54
kg	15.44	15.28	15.54



kg/m3	1997.25	1976.55	2010.18
Promedio		1994.66	

Nota: En la presente tabla se muestra el peso unitario del agregado fino, obteniendo 2138.67 kg/m3 de peso unitario compactado; asimismo también se obtuvo el peso unitario suelto promedio de 1994.66 kg/m3.

Tabla 15 *Peso unitario del agregado grueso*

PESO UNI	TARIO DEL A	AGREGADO (GRUESO
PES	O UNITARIO	COMPACTAI	00
		MUESTRA	
UND	1	2	3
kg	21.90	22.08	22.20
kg	8.00	8.00	8.00
kg	13.90	14.08	14.20
kg/m3	1798.04	1821.32	1836.85
Promedio		1818.74	
]	PESO UNITAR	RIO SUELTO	
UND		MUESTRA	
kg	20.74	20.72	20.68
kg	12.74	12.72	12.68
kg/m3	1647.99	1645.40	1640.23
Promedio		1644.54	

Nota: En la presente tabla se muestra el peso unitario del agregado grueso, obteniendo 1818.74 kg/m3 de peso unitario compactado; asimismo también se obtuvo el peso unitario suelto promedio de 1644.54 kg/m3.

3.4. Contenido de humedad de los agregados

Tabla 16Contenido de humedad del agregado fino.

CONTENIDO DE HUMEDAD AGREGADO FINO			
MUESTRA			
UND	1	2	3
-	T-1	T-2	T-3
gr	79.50	100.90	95.50
gr	894.40	887.80	922.40
gr	839.20	832.90	865.40
gr	814.90	786.90	826.90



gr	759.70	732.00	769.90
%	7.27	7.50	7.40
%		7.39	

Nota: En la presente tabla se muestra el % de humedad que tiene el agregado fino al ser puesto al horno por 24 horas, obteniendo un resultado promedio de 7.39%.

Tabla 17 *Contenido de humedad del agregado grueso.*

CONTENIDO DE HUMEDAD				
		REGADO		
	GRUESO MUESTRA			
UND	1	2	3	
-	T-1	T-2	T-3	
gr	155.90	155.40	154.00	
gr	2502.60	2279.40	2337.40	
gr	2449.60	2229.10	2287.10	
gr	2346.70	2124.00	2183.40	
gr	2293.70	2073.70	2133.10	
%	2.31	2.43	2.36	
%		2.36		

Nota: En la presente tabla se muestra el % de humedad que tiene el agregado grueso al ser puesto al horno por 24 horas, obteniendo un resultado promedio de 2.36%.

3.4.1. Resumen de los ensayos realizados

Tabla 18Resumen *de los ensayos de agregados (Agregado fino).*

Ensayo	Resultados
Contenido de humedad	7.39 %
Peso unitario suelto	1994.66 kg/m3
Peso unitario Compactado	2138.67 kg/m3
Peso específico	2.7 gr./cm ³
absorción	4.11 %
Módulo de Fineza	2.91

Nota: En la presente tabla se muestra los resultados obtenidos después de realizar los ensayos del agregado fino para posteriormente hacer el diseño de mezclas por el método ACI.

Tabla 19Resumen de los ensayos de agregados (Agregado grueso).



Ensayo	Resultados	
Contenido de humedad	2.36 %	
Peso unitario suelto	1644.54 kg/m3	
Peso unitario Compactado	1818.74 kg/m3	
Peso específico	2.62 gr./cm ³	
absorción	2.18 %	
Módulo de Fineza	7.12	

Nota: En la presente tabla se muestra los resultados obtenidos después de realizar los ensayos del agregado fino para posteriormente hacer el diseño de mezclas por el método ACI.

3.5. Proporciones de agregados para el diseño de probetas

Tabla 20Peso por tanda de 0.02m3 para 3 probetas

PESO POR TANDA DE 0.02m3 PARA 3 PROBETAS				
MATERIALES CANTIDAD PARCIAL FACTOR DE DESPERDICO CANTICAD FINAL				
Cemento	7.348 kg	1.1	8.082 kg	
Agua efectiva	3.612 L	1.1	3.973 L	
Agregado Fino	13.628 kg	1.1	14.991 kg	
Agregado Grueso	16.351 kg	1.1	17.986 kg	

Nota: En la presente tabla se muestra las cantidades en kilogramos y litros para el diseño de 3 probetas de concreto patrón o tradicional.

3.6. Proporciones de vidrio para el diseño de probetas

Tabla 21Peso de vidrio por tanda de 0.02m3 para 3 probetas

PESO DE VIDRIO POR TANDA DE 002m3 PARA 3 PROBETAS			
MATERIAL	CANTIDAD DE RETAZOS DE VIDRIO	CANTIDAD DE VIDRIO MOLIDO	PORCENTAJE
	1.50 kg	1.50 kg	10%
AGREGADO FINO	2.25 kg	2.25 kg	15%
	3.00 kg	3.00 kg	20%

Nota: En la presente tabla se presenta las cantidades de retazos de vidrio y vidrio molido que se será reemplazado por el agregado fino para el diseño de 3 probetas de concreto.

4. Comparación de resultados de ensayos de resistencia a la compresión de probetas de concreto añadiendo diferentes porcentajes de vidrio y ensayados a los 7 días, 14 días y 28 días de curado



4.1. Resultados de los ensayos a la compresión axial de concreto patrón, concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio y vidrio molido

Tabla 22Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio a la edad de 7 días.

% retazos de vidrio	ID Probeta	Edad (días)	Resistencia a compresión	Resistencia promedio
	P-1	7	225.83 Kg/cm ²	
Patrón	P-2	7	205.73 Kg/cm ²	218.88 Kg/cm ²
	P-3	7	225.06 Kg/cm ²	
	FV-1	7	180.01 Kg/cm ²	
10%	FV-2	7	179.82 Kg/cm ²	185.76 Kg/cm ²
	FV-3	7	197.45 Kg/cm ²	
	FV-1	7	169.29 Kg/cm ²	
15%	FV-2	7	169.44 Kg/cm ²	168.70 Kg/cm ²
	FV-3	7	167.38 Kg/cm ²	
	FV-1	7	103.28 Kg/cm ²	
20%	FV-2	7	111.12 Kg/cm ²	104.96 Kg/cm ²
	FV-3	7	100.47 Kg/cm ²	

Nota: En la presente tabla se presentan la resistencia a la compresión axial para 3 probetas patrón y 3 probetas agregando porcentajes de 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio, además, también se obtuvo la resistencia promedio.

Tabla 23Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de vidrio molido a la edad de 7 días.

% Vidrio Molido	ID Probeta	Edad (días)	Resistencia a compresión	Resistencia promedio
	P-1	7	225.83 Kg/cm ²	
Patrón	P-2	7	205.73 Kg/cm ²	218.88 Kg/cm ²
	P-3	7	225.06 Kg/cm ²	
	VM-1	7	159.81 Kg/cm ²	
10%	VM-2	7	162.76 Kg/cm ²	161.67 Kg/cm ²
	VM-3	7	162.44 Kg/cm ²	
	VM-1	7	143.93 Kg/cm ²	
15%	VM-2	7	156.31 Kg/cm ²	153.97 Kg/cm ²
	VM-3	7	161.67 Kg/cm ²	
	VM-1	7	132.87 Kg/cm ²	
20%	VM-2	7	151.70 Kg/cm ²	148.39 Kg/cm ²
	VM-3	7	160.61 Kg/cm ²	



Nota: En la presente tabla se presentan la resistencia a la compresión axial para 3 probetas patrón y 3 probetas agregando porcentajes de 10%, 15% y 20% de vidrio molido, además, también se obtuvo la resistencia promedio.

Tabla 24Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio a la edad de 14 días.

% retazos de vidrio	ID Probeta	Edad (días)	Resistencia a compresión	Resistencia promedio
	P-1	14	252.84 Kg/cm ²	
Patrón	P-2	14	239.12 Kg/cm ²	244.87 Kg/cm ²
	P-3	14	242.67 Kg/cm ²	
	FV-1	14	228.54 Kg/cm ²	
10%	FV-2	14	232.15 Kg/cm ²	217.72 Kg/cm ²
	FV-3	14	192.47 Kg/cm ²	
	FV-1	14	229.32 Kg/cm ²	
15%	FV-2	14	182.72 Kg/cm ²	207.63 Kg/cm ²
	FV-3	14	210.86 Kg/cm ²	
	FV-1	14	180.64 Kg/cm ²	
20%	FV-2	14	194.30 Kg/cm ²	188.17 Kg/cm ²
	FV-3	14	189.59 Kg/cm ²	

Nota: En la presente tabla se presentan la resistencia a la compresión axial para 3 probetas patrón y 3 probetas agregando porcentajes de 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio, además, también se obtuvo la resistencia promedio.

Tabla 25Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de vidrio molido a la edad de 14 días.

% Vidrio Molido	ID Probeta	Edad (días)	Resistencia a compresión	Resistencia promedio
	P-1	14	252.84 Kg/cm ²	
Patrón	P-2	14	239.12 Kg/cm ²	244.87 Kg/cm ²
	P-3	14	242.67 Kg/cm ²	
	VM-1	14	186.58 Kg/cm ²	
10%	VM-2	14	174.77 Kg/cm ²	179.52 Kg/cm ²
	VM-3	14	177.21 Kg/cm ²	
	VM-1	14	178.97 Kg/cm ²	
15%	VM-2	14	178.68 Kg/cm ²	177.78 Kg/cm ²
	VM-3	14	175.69 Kg/cm ²	
	VM-1	14	160.75 Kg/cm ²	
20%	VM-2	14	173.46 Kg/cm ²	168.46 Kg/cm ²
	VM-3	14	171.17 Kg/cm ²	



Nota: En la presente tabla se presentan la resistencia a la compresión axial para 3 probetas patrón y 3 probetas agregando porcentajes de 10%, 15% y 20% de vidrio molido, además, también se obtuvo la resistencia promedio.

Tabla 26Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio a la edad de 28 días.

% retazos de vidrio	ID Probeta	Edad (días)	Resistencia a compresión	Resistencia promedio
	P-1	28	268.23 Kg/cm ²	_
Patrón	P-2	28	262.49 Kg/cm ²	270.46 Kg/cm ²
	P-3	28	280.64 Kg/cm ²	
	FV-1	28	253.03 Kg/cm ²	
10%	FV-2	28	247.66 Kg/cm ²	252.36 Kg/cm ²
	FV-3	28	256.39 Kg/cm ²	
	FV-1	28	263.55 Kg/cm ²	
15%	FV-2	28	236.58 Kg/cm ²	252.41 Kg/cm ²
	FV-3	28	257.11 Kg/cm ²	
	FV-1	28	228.22 Kg/cm ²	
20%	FV-2	28	235.05 Kg/cm ²	234.73 Kg/cm ²
	FV-3	28	240.93 Kg/cm ²	

Nota: En la presente tabla se presentan la resistencia a la compresión axial para 3 probetas patrón y 3 probetas agregando porcentajes de 10%, 15% y 20% de retazos de vidrio, además, también se obtuvo la resistencia promedio.

Tabla 27Resultados del ensayo a compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de vidrio molido a la edad de 28 días.

% ID Vidrio Probeta Molido		Edad (días)	Resistencia a compresión	Resistencia promedio
	P-1	28	268.23 Kg/cm ²	
Patrón	P-2	28	262.49 Kg/cm ²	270.46 Kg/cm ²
	P-3	28	280.64 Kg/cm ²	
	VM-1	28	222.96 Kg/cm ²	
10%	VM-2	28	224.51 Kg/cm ²	226.46 Kg/cm ²
	VM-3	28	231.91 Kg/cm ²	
	VM-1	28	213.55 Kg/cm ²	
15%	VM-2	28	185.09 Kg/cm ²	204.46 Kg/cm ²
	VM-3	28	214.74 Kg/cm ²	
	VM-1	28	207.10 Kg/cm ²	
20%	VM-2	28	184.19 Kg/cm ²	200.36 Kg/cm ²
	VM-3	28	209.80 Kg/cm ²	



Nota: En la presente tabla se presentan la resistencia a la compresión axial para 3 probetas patrón y 3 probetas agregando porcentajes de 10%, 15% y 20% de vidrio molido, además, también se obtuvo la resistencia promedio.

4.2. Comparación de la resistencia a compresión de las probetas a las edades de 7, 14 y 28 días.

Tabla 28Comparación de la resistencia a la compresión axial del concreto patrón y concreto añadiendo 10%, 15% y 20% de vidrio molido a las edades de 7, 14 y 28 días.

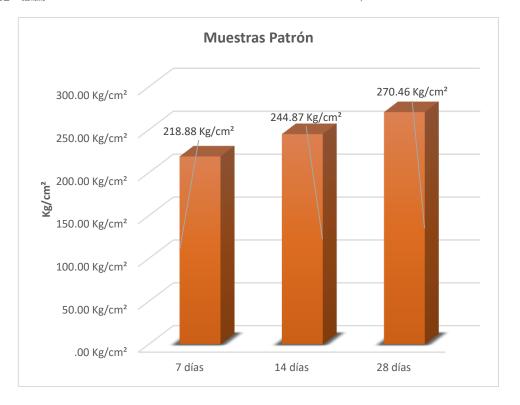
%						
Retazos de	% Añadido	Edad (días)	Resistencia de diseño	Resistencia a compresión	Resistencia al F'C (%)	% de Incremento
vidrio Patrón	0%	7	210 kg/cm ²	218.88 Kg/cm ²	104.23 %	4.23 %
Retazos	10%	7	210 kg/cm ²	185.76 Kg/cm ²	88.46 %	-11.54 %
de	15%	7	210 kg/cm ²	163.70 Kg/cm ²	80.33 %	-11.54 %
ue vidrio	20%	7	210 kg/cm ²	108.70 Kg/cm ²	49.98 %	-19.07 %
VIGITO	10%	7	210 kg/cm ²	161.67 Kg/cm ²	76.99 %	-30.02 %
Vidrio	15%	7	210 kg/cm ²	153.97 Kg/cm ²	73.32 %	-26.68 %
Molido	20%	7	210 kg/cm ²	148.39 Kg/cm ²	70.66 %	-29.34 %
Patrón	0%	14	210 kg/cm ²	244.87 Kg/cm ²	116.61 %	16.61 %
Retazos	10%	14	210 kg/cm ²	217.72 Kg/cm ²	103.68 %	3.68 %
de	15%	14	210 kg/cm ²	207.63 Kg/cm ²	98.87 %	-1.13 %
vidrio	20%	14	210 kg/cm ²	188.17 Kg/cm ²	89.61 %	-10.39 %
17: J .	10%	14	210 kg/cm ²	217.72 Kg/cm ²	103.68 %	3.68 %
Vidrio Molido	15%	14	210 kg/cm ²	177.78 Kg/cm ²	84.66 %	-15.34 %
Mondo	20%	14	210 kg/cm ²	168.46 Kg/cm ²	80.22 %	-19.78 %
Patrón	0%	28	210 kg/cm ²	270.46 Kg/cm ²	128.79 %	28.79 %
Retazos	10%	28	210 kg/cm ²	252.36 Kg/cm ²	120.17 %	20.17 %
de	15%	28	210 kg/cm ²	252.41 Kg/cm ²	120.20 %	20.20 %
vidrio	20%	28	210 kg/cm ²	234.73 Kg/cm ²	111.78 %	11.78 %
Vidnic	10%	28	210 kg/cm ²	226.46 Kg/cm ²	107.84 %	7.84 %
Vidrio Molido	15%	28	210 kg/cm ²	204.46 Kg/cm ²	97.36 %	-2.64 %
14101100	20%	28	210 kg/cm ²	200.36 Kg/cm ²	95.41 %	-4.59 %

Nota: En la presente tabla se presentan la resistencia a la compresión axial para 3 probetas patrón y 3 probetas agregando porcentajes de 10%, 15% y 20% de Retazos de vidrio y vidrio molido, además, también se obtuvo la resistencia promedio.

Ilustración 15

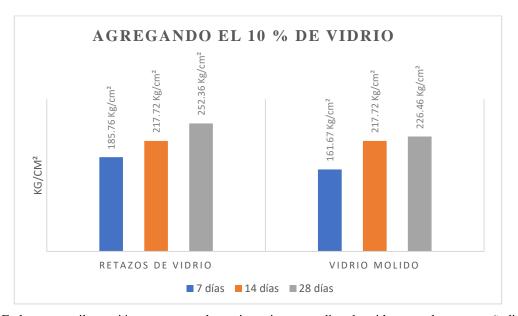
Resistencia promedio obtenidas en los 7, 14, 28 días para la mezcla patrón.





Nota: En la presente ilustración se presentan las resistencias promedias obtenidas para el concreto patrón de resistencia 210 kg/cm².

Ilustración 16Resistencia promedio obtenidas en los 7, 14 y 28 días del concreto con 10% de vidrio.

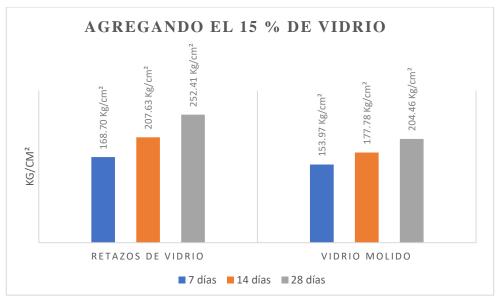


Nota: En la presente ilustración se presentan las resistencias promedias obtenidas para el concreto añadiendo 10% de retazos de vidrio y vidrio molido como reemplazo del agregado fino.



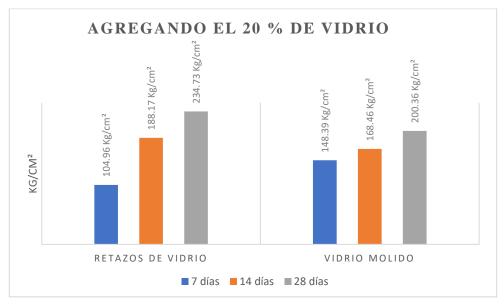
Ilustración 17

Resistencia promedio obtenidas en los 7, 14 y 28 días del concreto con 15% de vidrio.



Nota: En la presente ilustración se presentan las resistencias promedias obtenidas para el concreto añadiendo 15% de retazos de vidrio y vidrio molido como reemplazo del agregado fino.

Ilustración 18Resistencia promedio obtenidas en los 7, 14 y 28 días del concreto con 20% de vidrio.



Nota: En la presente ilustración se presentan las resistencias promedias obtenidas para el concreto añadiendo 20% de retazos de vidrio y vidrio molido como reemplazo del agregado fino.



A partir de los resultados obtenidos, se determina la comparación a la resistencia del concreto, obteniendo que la muestra patrón alcanza una resistencia final promedio de 270.46 kg/cm², con lo cual supera drásticamente a la resistencia con la cual es diseñado de 210 kg/cm², de acuerdo a este cálculo se le considera a esta resistencia de compresión un 100%, dado que es la resistencia por la cual fue diseñado el concreto es por esto que al comparar con las demás muestras, estas disminuyen el valor de su resistencia de acuerdo al porcentaje de adición de vidrio de 10%, 15% y 20%. En el caso de los **retazos de vidrio** la resistencia a la compresión es insignificante ya que la variación respecto a la resistencia de diseño es de 20.17%, 20.20% y 11.78%, cabe resaltar que añadiendo retazos de vidrio y comparando con la muestra de diseño, esta si cumple con la resistencia requerida. Por el lado del **vidrio molido** la resistencia a la compresión disminuye notablemente, cabe resaltar que para un 10% la resistencia a la compresión aumenta en 7.84% a diferencia de la adición del 15% y 20% que disminuye 2.64% y 4.59% respectivamente, estos valores están por debajo del esfuerzo que debe soportar el concreto de acuerdo al diseño de esta investigación.

Por lo que, a mayores adiciones de porcentaje de vidrio en el concreto, menores son los valores de resistencia a la compresión con respecto a la muestra patrón.

CAPÍTULO IV. DISCUSIÓN Y CONCLUSIONES

5.1. DISCUSIÓN

Una de las **limitaciones** identificadas, es que, en la elaboración de los ensayos al realizar el diseño de probetas, se tuvo que retrasar el tiempo por 12 min, ya que la mezcla se hizo a pulso, haciendo uso de una carretilla y pala, por lo que no se pudo hacer la mezcla en un trompo por la falta de verificación de la máquina que estuvo dañada. Otra limitación fue la poca trabajabilidad, donde al añadir vidrio molido la humedad disminuyó y se tuvo que hacer una corrección del agua requerida para el diseño.

Según Peñafiel (2016), evaluó la resistencia a compresión de las probetas para una dosificación de 210kg/cm2 añadiendo vidrio reciclado para reemplazar el agregado fino. la muestra estuvo constituida por 45 probetas de 10% 20% y 30 % respectivamente como reemplazo de la arena. Por lo que se obtuvo a los 7 días fue de 157.26 kg/cm2 para el concreto convencional y de 157.24 kg/cm2, 456.86 kg/cm2, 155.97 kg/cm2 con la fibra de vidrio, es decir, al finalizar a los 28 días el concreto se llegó a 74.89% de la resistencia. Sin embargo, en nuestra investigación los resultados obtenidos de los ensayos de la compresión axial de



probetas de concreto armado adicionándole retazos de vidrio y vidrio molido al 10%, 15% y 20%, con 7, 14 y 28 días de curado, nos indica la primera muestra patrón a los 7 días dando, un Promedio de Resistencia a la compresión de 218.88 (kg/cm2), a los 14 días nos da, un Promedio de Resistencia a la compresión de 244.87 (kg/cm2) y a los 28 días nos da, un Promedio de Resistencia de 270.46 (kg/cm2), en los cuales podemos deducir que la resistencia del concreto a los 28 días de curado aumenta hasta un 20% respecto a la muestra de diseño.

Para Almeida & Trujillo (2017) en su investigación utilizando vidrio triturado en la elaboración de hormigones, con 63 probetas de concreto elaboradas, analiza la resistencia a compresión a los 7,14,y 28 días, el porcentaje de vidrio a utilizar fue de 30, 32, 34, 36, 38 y 40 para una resistencia de 210 kg/cm², el ensayo se realizó para 7, 14 y 28 días, posteriormente se llega a la comparación el concreto tradicional y con adición de vidrio. Por lo que el porcentaje más adecuado fue de 36% con 210kg/cm2 en 7 días, como reemplazo de agregado fino, ya que mejoro la trabajabilidad y adherencia a sus componentes, asimismo, la resistencia del concreto se ve incrementada al aumentar la edad del concreto. En cuanto a nuestra investigación se utilizó también 63 probetas, asimismo también se usó vidrio molido, analizando su resistencia a la compresión a los 7, 14 y 28 días, el porcentaje de vidrio fue 10%, 15%, 20%, para una resistencia de 210 kg/cm², por lo cual, a los 7 días, con el 10%, nos dio un Promedio de Resistencia de 161.67 kg/cm2, con el 15% nos da un Promedio de Resistencia de 153.97 kg/cm2 y con el 20% nos da 148.39 kg/cm2 del Promedio de Resistencia, a los 14 días, con el 10%, nos dio un Promedio de Resistencia de 179.52 kg/cm2, con el 15% nos da un Promedio de Resistencia de 17778 kg/cm2 y con el 20% nos da 168.46 kg/cm2 del Promedio de Resistencia y por último con 28 días, con el 10%, nos dio un Promedio de Resistencia de 226.46 kg/cm2, con el 15% nos da un Promedio de Resistencia de 204.46 kg/cm2 y con el 20% nos da 2000.36 kg/cm2 del Promedio de Resistencia. Por lo que añadiendo el 10% de vidrio molido a los 28 días se obtiene un mayor promedio de resistencia, sin embargo, usando el 15% y 20% lo logra alcanzar la resistencia de diseño.

Por otra parte Rivera (2019) en su investigación referente al Comportamiento mecánico del concreto con fibra óptica reciclada como refuerzo al 5%, 10% y 15% del peso del cemento. Por lo cual se utilizó 52 probetas cilíndricas y prismáticas, con fibra óptica reciclada para ser ensayadas a las edades de 7, 14 y 28 días. Según a su diseño de fibra óptica reciclada al 5% del peso del cemento se logra alcanzar el 100% de la resistencia a compresión esperada, alcanzando el valor de 217 kg/cm2, el diseño de fibra óptica reciclada al 10 % del peso del cemento se logra alcanzar el 99% de la resistencia a compresión esperada con un valor de 207 kg/cm2, el



diseño de fibra óptica reciclada al 15 % del peso del cemento se logra alcanzar el 95% de la resistencia a compresión esperada con un valor de 199 kg/cm2. Po lo que en nuestra investigación utilizando retazos de vidrio con 63 probetas analizando su resistencia a la compresión a los 7, 14 y 28 días, con el porcentaje de vidrio al 10%, 15%, 20%, para una resistencia de 210 kg/cm2, a los 7 días, con el 10%, nos dio un Promedio de Resistencia de 185.76 kg/cm2, con el 15% nos da un Promedio de Resistencia de 168.70 kg/cm2 y con el 20% nos da 104.96 kg/cm2 del Promedio de Resistencia, a los 14 días, con el 10%, nos dio un Promedio de Resistencia de 252.36 kg/cm2, con el 15% nos da un Promedio de Resistencia de 252.41 kg/cm2 y con el 20% nos da 188.17 kg/cm2 del Promedio de Resistencia y por último con 28 días, con el 10%, nos dio un Promedio de Resistencia de 252.41kg/cm2 y con el 20% nos da 234.73 kg/cm2 del Promedio de Resistencia. Por lo que se da a entender que con 28 días se obtiene un mayor promedio de resistencia y superior a la resistencia de diseño.

En relación con la **implicancia** esta investigación busca aportar en el análisis acerca del reemplazo de las retazos de vidrio, que servirá como fuente de información para futuras investigaciones el cual servirá para la comparación con los resultados que se han obtenido, dado que este tipo de investigaciones en la ingeniería busca una alternativa de mejora para la calidad o verificación de la resistencia del concreto, así mismo disminuye la contaminación utilizando el material reciclado para la elaboración del concreto.

5.2. CONCLUSIONES

- La hipótesis se cumple parcialmente, ya que las probetas con adición de retazos de vidrio obtuvieron una resistencia a la compresión aumentada hasta un 11.78% respecto a la resistencia diseñada, mientras que en el caso del vidrio molido la resistencia a la compresión disminuye -4.59%; edad de 28 días.
- Se logró determinar la comparación de la resistencia a compresión según los resultados obtenidos en las 63 probetas de concreto ensayando las propiedades mecánicas adicionando retazos de vidrio y vidrio molido en proporciones del 10%, 15% y 20% a un concreto de f'c = 210 kg/cm², se observa directamente que al aumentar la cantidad de retazos de vidrio y vidrio molido a la mezcla la resistencia a la compresión disminuye



respecto a la resistencia de diseño por lo cual no se debe añadir porcentajes elevados al concreto.

- Se pudo determinar la resistencia del concreto patrón f°c = 210 kg/cm2 a edades de 7, 14, 28 días, en el cual se obtuvieron resultados de 218.88 Kg/cm², 244.87 Kg/cm² y 270.46 Kg/cm² respectivamente.
- Se logró determinar la resistencia a la compresión adicionando retazos de vidrio, para el 10% se consiguió una resistencia promedio de 185.76 Kg/cm² a la edad de 7 días, 217.72 Kg/cm² a los 14 días y 252.36 Kg/cm² a los 28 días. Por otro lado, añadiendo el 15% se consiguió una resistencia promedio de 168.70 Kg/cm² a los 7 días, 207.63 Kg/cm² a los 14 días y 252.41 Kg/cm² a los 28 días. Además, también se obtuvo la resistencia a la compresión adicionando el 20% consiguiendo 104.96 Kg/cm² a los 7 días, 188.17 Kg/cm² a los 14 días y finalmente 234.73 Kg/cm² a los 28 días.
- Se determinó la resistencia a la compresión adicionando vidrio molido, para el 10% se consiguió una resistencia promedio de 161.67 Kg/cm² a la edad de 7 días, 217.72 Kg/cm² a los 14 días y 226.46 Kg/cm² a los 28 días. Por otro lado, añadiendo el 15% se consiguió una resistencia promedio de 153.97 Kg/cm² a los 7 días, 177.78 Kg/cm² a los 14 días y 204.46 Kg/cm² a los 28 días. Además, también se obtuvo la resistencia a la compresión adicionando el 20% consiguiendo 148.39 Kg/cm²a los 7 días, 168.46 Kg/cm² a los 14 días y finalmente 200.36 Kg/cm² a los 28 días.
- Se pudo determinar la comparación de la resistencia a la compresión para probetas patrón respecto a probetas adicionando retazos de vidrio y vidrio molido en porcentajes de 10%, 15% y 20%, por el cual mediante ensayos de resistencia a la compresión axial se comprobó que de acuerdo al porcentaje de adición de **retazos de vidrio** puede disminuir la resistencia, dado que se obtuvo resistencias promedio finales de 252.36 Kg/cm², 252.41 Kg/cm² y 234.73 Kg/cm², dichas resistencias no llegaron a superar al concreto patrón que alcanzo una resistencia promedio de 270.46 Kg/cm² a los 28 días de curado, sin embargo respecto a la resistencia de diseño f'c = 210 kg/cm² dichos valores aumentaron en 20.17 %, 20.20 % y 11.78 %. Por otro lado, en cuanto a la adición de **vidrio molido** se obtuvo resistencias promedio finales de 226.46 Kg/cm²,



204.46 Kg/cm² y 200.36 Kg/cm² dichas resistencias no llegaron a superar al concreto patrón que alcanzo una resistencia promedio de 270.46 Kg/cm² a los 28 días de curado, sin embargo, respecto a la resistencia de diseño f'c = 210 kg/cm² para el 10% se obtiene un aumentó 7.84 %, mientras que para el 15% y 20% disminuyen 2.64 % y -4.59 % respectivamente. De esta manera se concluye que al agregar un mayor porcentaje de vidrio la resistencia a la compresión axial disminuye hasta un 4.59% respecto al concreto de diseño que es f'c= 210 kg/cm².

5.3. Recomendaciones

- En futuras investigaciones **recomienda** adicionar al concreto los retazos de vidrio debido a que tiene mayor resistencia a la compresión, por otro lado, se recomienda adicionar solo el 10% de vidrio molido, puesto que si añadimos más porcentaje no se cumplirá con la resistencia requerida.
- Es recomendable usar más cantidad de agua al usar vidrio molido por su absorción. Así mismo, cabe recalcar que en los resultados demuestran que mientras mayor sea el porcentaje de vidrio menor será la resistencia, lo que se puede interpretar que al reemplazar retazos de vidrio la resistencia es mayor, a la resistencia del vidrio molido, pero no mayor a la resistencia patrón o tradicional.



REFERENCIAS

- Laserna, S. (2015). Avances en el comportamiento del hormigón reciclado: fabricación, propiedades mecánicas y simulación numérica. Tesis doctoral. Universidad de castilla, La mancha.
- Montes, S. (10 de enero de 2019). Seis países alrededor del mundo reciclan más de 50% de su basura durante el año. La República. Recuperado el 21 de abril de 2023, de https://www.larepublica.co/responsabilidad-social/seis-paises-alrededor-del-mundo-reciclan-mas-de-50-de-su-basura-durante-el-ano-2813051
- Muñoz, C. (2007). Comportamiento mecánico del hormigon reforzado con fibras de vidrio. (Tesis de Licenciatura). Universidad Austral de Chile, Valdivia.
- Paredes, A. (2019). Análisis de la resistencia a la compresión del concreto F'c=210 kg/cm2 con adición de vidrio reciclado molido. (Tesis de Licenciatura). Universidad Nacional de San Martin, Tarapoto.
- Perú, B. C. (17 de noviembre de 2019). Consulta a series de estadísticas del BCRP. El peruano. Recuperado el 21 de abril de 2023, de http://estadisticas.bcrp.gob.pe/indicadores-porcentajes.pdf
- Almeida Beltrán, J. B., & Trujillo Vivas, C. R. (2017). Principios básicos de la construcción sostenible utilizando vidrio triturado en la elaboración de hormigones. [BachelorThesis, Quito: UCE]. http://www.dspace.uce.edu.ec/handle/25000/9820
- Diseno-de-estructuras-de-concreto-harmsen.pdf. (s. f.). Recuperado 19 de mayo de 2023, de https://stehven.files.wordpress.com/2015/06/diseno-de-estructuras-de-concreto-harmsen.pdf
- Diseño de Mezclas ENRIQUE RIVVA LOPEZ.pdf. (s. f.).



- Huamán Quispe, A. (2015). Comportamiento mecánico del concreto reforzado con fibra de vidrio. Universidad Nacional de Cajamarca. http://repositorio.unc.edu.pe/handle/20.500.14074/633
- Nations, U. (s. f.). Datos y cifras | Naciones Unidas. United Nations; United Nations.

 Recuperado 20 de abril de 2023, de https://www.un.org/es/actnow/facts-and-figures
- Peñafiel Carrillo, D. A. (2016). Análisis de la resistencia a la compresión del hormigón al emplear vidrio reciclado molido en reemplazo parcial del agregado fino [BachelorThesis, Universidad Técnica de Ambato. Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica. Carrera de Ingeniería Civil]. https://repositorio.uta.edu.ec:8443/jspui/handle/123456789/23038
- Rivera, C. (2019). A mi padre por ser el cimiento de mi formación, por guiarme siempre hacer lo correcto y a.
- Rojas Lujan, J. F. (2016). Estudio experimental para incrementar la resistencia de un concreto de F'C= 210 kg/cm2 adicionando un porcentaje de vidrio sódico cálcico. Universidad Privada Antenor Orrego. https://repositorio.upao.edu.pe/handle/20.500.12759/2040
- ASTM C 1585 (2013). American Society for Testing and Materials. Método de ensayo para la capilaridad: Método de prueba estándar para la medición de la tasa de absorción de agua por hormigones de cemento hidráulico
- Bavaresco, A. M. (2008). Proceso Metodológico en la Investigación. Editorial Imprenta Internacional, C.A.
- NTP 334.005. (2011). Norma Técnica Peruana. Peso Específico del Cemento Hidráulico (Frasco de le Chatelier)
- NTP 400.012. (2018). Norma Técnica Peruana. Agregados. Análisis Granulométrico de Agregados Gruesos y Finos.



NTP 400.017. (2011). Norma Técnica Peruana. Agregados. Peso Unitario de los Agregados.

NTP 400.019. (2015). Norma Técnica Peruana. Agregados. Contenido de Humedad.

NTP 400.022. (2013). Norma Técnica Peruana. Agregados. Método de ensayo normalizado para a densidad, la densidad relativa (peso específico) y absorción del agregado fino.

ANEXOS

ANEXO 1: Matriz de Consistencia

Tabla 29 *Matriz de Consistencia*

PROBLEMA	OBJETIVOS	HIPÓTESIS	VARIABLES	METODOLOGÍA
Problema general: ¿Mejorará la resistencia a la	Objetivo general Determinar la comparación de la resistencia a la	Hipótesis General:	V. DEPENDIENTE Resistencia a la	Diseño de Investigación: Experimental.
compresión del concreto f'c = 210 kg/cm2 adicionando fibras	compresión del concreto f'c = 210 kg/cm2 adicionando fibras de vidrio y vidrio molido en proporciones del 10%,	la resistencia a la compresión del concreto	compresión del concreto	Enfoque:
de vidrio y vidrio molido, en	15% y 20%.	f'c = 210 kg/cm2	V. INDEPENDIENTE	Cuantitativo.
proporciones del 10%, 15% y		mejorará en un 10%	Adición de fibras de vidrio	Población:
20% en la cuidad de Cajamarca, 2023?		adicionando fibras de vidrio y vidrio molido, en proporciones del 10%, 15% y 20%.	y vidrio molido en porcentajes de 10%, 15% y 20%	La población del presente estudio se centra en especímenes de concreto estándar f'c=210kg/cm2 y especímenes de concreto con resistencia de f'c=210kg/cm2 agregando vibras de vidrio y vidrio molido.
Problemas específicos:	Objetivos específicos			Muestra:
PE1: ¿Cuál es la mayor resistencia a la compresión del concreto f'c = 210 kg/cm2 con la adición de fibras de vidrio en proporciones del 10%, 15% y 20%? PE2: ¿Cuál es la mayor	OE1: Determinar las propiedades físico-mecánicas de los agregados que se utilizaran para la elaboración de concreto f'c=210 kg/cm2. OE2: Realizar diseños de mezclas mediante el método ACI para el concreto con f'c = 210 kg/cm2 y concreto adicionando fibras de vidrio y vidrio molido en proporciones del 10%, 15% y 20%.			La muestra consistirá, en 9 especímenes cilíndricos de concreto estándar de f'c=210kg/cm2 y 53 especímenes cilíndricos con concreto de f'c=210kg/cm2 adicionado vibra de vidrio y vidrio molido agregando en proporciones del 10%, 15% y 20%.
resistencia a la compresión del	OE3: Determinar la resistencia del concreto patrón f'c =			Muestreo:
concreto f'c = 210 kg/cm2 con la adición de vidrio molido en	210 kg/cm2 a edades de 7, 14, 28 días. OE4: Determinar la resistencia del concreto f ² c = 210			No Probabilístico
proporciones del 10%, 15% y	kg/cm2 adicionando fibras de vidrio en proporciones del			Técnica:
20%?	10%, 15% y 20% a edades de 7, 14, 28 días.			Observación directa
PE3:¿Cuál presenta mayor resistencia a la compresión del concreto f'c = 210 kg/cm2 con la adición de fibras de vidrio y vidrio molido en proporciones del 10%, 15% y 20% con respecto al concreto sin adición	OE5: Determinar la resistencia del concreto f'c = 210 kg/cm2 adicionando vidrio molido en proporciones del 10%, 15% y 20% a edades de 7, 14, 28 días. OE6: Determinar la comparación de resistencia a compresión entre el concreto patrón con f'c = 210 kg/cm2, concreto adicionando fibras de vidrio y concreto adicionando vidrio molido.			Instrumento de recolección de datos: - Fichas de recolección de datos
de vidrio?				- Equipos y herramientas de laboratorio



ANEXO 2: Operacionalización de Variables

Tabla 30 *Operacionalización de Variables*

VARIABLES	DEFINICIÓN CONCEPTUAL	DEFINICIÓN OPERACION AL	DIMENSIONES	INDICADORES	ESCALA DE MEDICIÓN
Retazos de	Los retazos de vidrio están constituidos por vidrio fundido a una temperatura de 1450 °C con la mezcla de arena de sílice, carbonato de sodio y caliza.	Adición de retazos de vidrio y vidrio	Retazos de vidrio	10% de retazos por m3 de concreto.15% de retazos por m3 de concreto.20% de retazos por m3 de concreto.	kg
vidrio y vidrio molido	El vidrio molido está formado por compuestos inorgánicos fundidos que se enfrían hasta llegar a un estado rígido sin experimentar la cristalización	molido en el concreto f'c= 210 kg/cm2 para mejorar su resistencia	Vidrio molido	10% de vidrio por m3 de concreto.15% de vidrio por m3 de concreto.20% de vidrio por m3 de concreto.	kg
Resistencia a la compresión del	Es una medida de la resistencia a la	Esfuerzo máximo que puede soportar una probeta de	Resistencia a la compresión de especímenes cilíndricos	210 kg/cm2	Kg/cm ²
concreto	compresión del concreto.	cargas de 210 kg/cm2.	Absorción de agua	210 kg/cm2	



ANEXO 3: Protocolo contenido de humedad agregado fino

41	LAB	ORATORIO DE CONCRETO - UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE CAJAMARCA					
	E110 1110	PROTOCOLO CONTENIDO DE HUMEDAD DE AGREGADO FINO					
	NORMA:	MTCE 108 / ASTM D2216 / NTP 339,127					
PRIVADA DEL NORTE	TESIS:		"COMPARACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO F'C = 210 KG/CMI ADICIONANDO FIBRAS DE VIDRIO Y VIDRIO MOLIDO EN PROPORCIONES DEL 10%, 15% Y 20%				
CANTERA:	"BAZAN"	MUESTRA:	01	TIPO DE CANTERA:	RIO		
UBICACIÓN:		KM3 CARRETER	A A PORCON	TIPO DE MATERIAL:	AGREGADO FINO		
FECHA DE MUESTREO: 03		03/05/2023		RESPONSABLE:	CALDERON VALDEZ, HUGO CESAR		
FECHA DE E	NSAYO:	04/05/2023		REVISADO POR:	JORGE HOYOS		

Temperatura de Secado

Método

110 °C

Horno 110 ± 5 °C

	CONTENIDO DE H				_
ID	DESCRIPCIÓN	UND	1	2	3
Α	Identificación del recipiente o Tara		T-1	T-2	T-3
В	peso del Recipiente	gr	79.50	100.90	95.50
С	Recipiente + Material Natural	gr	894.40	887.80	922.40
D	Recipiente + Material Seco	gr	839.20	832.90	865.40
E	Peso del material húmedo (Wmh) = C - B	gr	814.90	786.90	826.90
F	Peso del material Seco (Ws)= D - B	gr	759.70	732.00	769.90
W%	Porcentaje de humedad (E-F/F)*100	%	7.27	7.50	7.40
G	Promedio Porcentaje Humedad	%	7.39		

$$W(\%) = \frac{Wmh - Ws}{WS} * 100$$

Nota: Materia hace mención tanto al suelo como a los agregados tanto grueso como fino.

OBSERVACIONES:		
RESPONSABLE DEL ENSAYO	ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR
Outafil	July 112	Admin
NOMBRE: CALOGEOU Valdez Hujo	NOMBRE: JORGE HOYAS. M	NOMBRE: Kely Nonez . FECHA: 24-05-23



ANEXO 4: Protocolo contenido de humedad agregado grueso

11	LABORATORIO DE CONCRETO - UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE CAJAMARCA							
		PROTOCOLO						
	ENSAYO:	CONTENIDO DE HUMEDAD DE AGREGADO GRUESO						
	NORMA:	MTC E 108 / ASTM D2216 / NTP 339.127 "COMPARACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DEL CONCRETO F'C = 210 KG/CM2 ADICIONANDO FIBRAS DE VIDRIO Y VIDRIO MOLIDO EN PROPORCIONES DEL 10%, 15% Y 20%"						
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	TESIS:							
CANTERA:	"BAZAN"	MUESTRA:	01	TIPO DE CANTERA:	RIO			
UBICACIÓN:		KM3 CARRETERA A PORCON		TIPO DE MATERIAL:	AGREGADO GRUESO			
FECHA DE MUESTREO:		03/05/2023		RESPONSABLE:	CALDERON VALDE HUGO CESAR			
	FECHA DE ENSAYO:							

Temperatura de Secado

Método

110 °C

OBSERVACIONES:

Horno 110 ± 5 °C

	CONTENIDO DE H	UMEDA	D AGREGA	OO GRUESO	
ID	DESCRIPCIÓN	UND	1	2	3
Α	Identificación del recipiente o Tara	-	T-1	T-2	T-3
В	peso del Recipiente	gr	155.90	155.40	154.00
С	Recipiente + Material Natural	gr	2502.60	2279.40	2337.40
D	Recipiente + Material Seco	gr	2449.60	2229.10	2287.10
E	Peso del material húmedo (Wmh) = C - B	gr	2346.70	2124.00	2183.40
F	Peso del material Seco (Ws)= D - B	gr	2293.70	2073.70	2133.10
W%	Porcentaje de humedad (E-F/F)*100	%	2.31	2.43	2.36
G	Promedio Porcentaje Humedad	%		2.36	

$$W(\%) = \frac{Wmh - Ws}{WS} * 100$$

Nota: Materia hace mención tanto al suelo como a los agregados tanto grueso como fino.

RESPONSABLE DEL ENSAYO	ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR
Datupl	Final Sol	Tolonia
NOMBRE: CAIDERON VALOR HUGO	NOMBRE SOUSE HOYOS	NOMBRE: Kely DUTIED. V
FECHA 24-05-23	FECHA 24-05-20	FECHA: 24-05-27



ANEXO 5: Protocolo análisis granulométrico agregado fino

45	LABO	LABORATORIO DE CONCRETO – UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE CAJAMARCA						
7	PROTOCOLO							
11	ENSAYO	ANÁLISIS GRANULOMÉTRIC AGREGADOS GRUESOS Y		CÓDIGO DEL DOCUMENTO				
UNIVERSIDAD	NORMA	MTC E204 - ASTM C136 - NTF	400.012	AGGF-LC-UPNC:				
PRIVADA DEL NORTE	TESIS	"COMPARACIÓN DE LA RESISTENCIA A ADICIONANDO FIBRAS DE VIDRIO Y VID	NCRETO F'C = 210 KG/CM2 CIONES DEL 10%, 15% Y 20%"					
CANTERA:		"BAZAN"	TM:					
UBICACIÓN:		Km3 CARRETERA A PORCON	TMN:	****				
FECHA DE MUESTRA:		03/05/2023	M.F:	2.91				
FECHA DE ENSAYO:		05/05/2023	HUSO A UTILIZAR:					
RESPONSABLE:		CALDERON VALDEZ, HUGO CESAR	REVISADO POR:	JORGE HOYOU MARTIN				

AGREGADO FINO

MATERIAL MINIMO: 500 gr		MASA	MASA INICIAL		MF			
		2000	gr	2.91				
N°	TAMIZ		PESO RETENIDO	% RETENIDO	% RETENIDO ACUMULADO	% PASANTE ACUMULADO	Husos granulométricos (Depende TMN Revisar Norma ASTM C33)	
N	(pulg)	(mm)	(gr)	(%)	(%)	(%)	Límite Superio r (%)	Límite Inferior (%)
1	N° 4	4.75	87.30	4.42	4.42	95.58	95.00	100.00
2	N°8	2.36	258.20	13.09	17.51	82.49	80.00	100.00
3	N° 16	1.18	394.60	20.00	37.51	62.49	50.00	85.00
4	N° 30	0.60	456.40	23.13	60.64	39.36	25.00	60.00
5	N° 50	0.30	386.40	19.58	80.23	19.77	10.00	30.00
6	N° 100	0.15	215.60	10.93	91.16	8.84	2.00	10.00
7	N° 200	0.08	125.70	6.37	97.53	2.47	0.00	3.00
9	Bandeja		48.80	2.47	100.00	0.00	- 1	-
	TOTA	L	1973.00	100.00		7 7 7 8	7.	
		Pérdida N	luestra		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1			
	27.00	gr	1.37	%				

Nota: Para calcular la granulometría, utilizar todas las mallas, para el caso del módulo de finura no utilizar la malla N° 10 y N° 200. Con la siguiente fórmula podemos determinar

 $M.F = \frac{(\sum \% Retenido acumulado en las mallas N^{\circ}4, 8,16,30,50 y 100)}{100}$

OBSERVACIONES:		
RESPONSABLE DEL/ENSAYO	COORDINADOR DE LABORATORIO	ASESOR
Delay -	Suil (12)	Matyria
NOMBRE: CALDERON VALORE HUGO	NOMBRE: JOSES HOYOS MARTINEZ FECHA: 24-05-23	NOMBRE COLY NOTES VASQUEZ



ANEXO 6: Protocolo análisis granulométrico agregado grueso

41	LAB	LABORATORIO DE CONCRETO – UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE CAJAMARCA							
7		PROTOCOLO							
11	ENSAYO	AGREGADOS GRUESOS Y	FINOS	CÓDIGO DEL DOCUMENTO					
UNIVERSIDAD	NORMA	MTC E204 - ASTM C136 - NTI	9 400.012	AGGF-LC-UPNC:					
PRIVADA DEL NORTE	TESIS	"COMPARACIÓN DE LA RESISTEN ADICIONANDO FIBRAS DE VIDRIO Y	L CONCRETO F'C = 210 KG/CM2 PORCIONES DEL 10%, 15% Y 20%"						
CANTERA:		"BAZAN"	TM:	1"					
CANTERA: UBICACIÓN:		*BAZAN* Km3 CARRETERA A PORCON		1" %"					
	UESTRA:	"BAZAN"	TM:	1"					
UBICACIÓN:		*BAZAN* Km3 CARRETERA A PORCON	TM: TMN:	1"					

AGREGADO GRUESO

MA	ATERIAL: Depende del		MASA	INICIAL	TM (")	TMN (")	MF		
TM		5000 gr		1	3/4	7.12			
N°	TAMIZ		RETENIDO RETENIDO ACUMULAI		% RETENIDO ACUMULADO	% PASANTE ACUMULADO			
	(pulg)	(mm)	(gr)	(%)	(%)	(%)	Límite Superior (%)	Límite Inferior (%)	
1	2 1/2"	63.5	0	0	0	100	-	-	
2	2"	50.8	0	0	0	100	-	-	
3	1 1/2"	38.1	0	0	0	100	-	-	
4	1"	25	0	0	0	100	90	100	
5	3/4"	19	1091.00	22.09	22.09	77.91	40	85	
6	1/2"	12.5	2427.10	49.15	71.24	28.76	10	40	
7	3/8"	9.5	910.40	18.44	89.67	10.33	0	15	
8	N° 4	4.75	490.00	9.92	99.60	0.40	0	5	
9	Bandeja	-	19.90	0.40	100.00	0.00	-	-	
	TOTAL		4938.40	100.00					
		Pérdida N	luestra		Nota: El TMI	V también corres		r tamiz que	
114	61.6	gr	1.25	%		produce el prim	ner retenido		

Nota: El tamaño máximo (TM), se calcula como el menor tamiz en el que pasa el 100% y el tamaño máximo nominal (TMN), se calcula como el tamiz superior al que retiene mayor o igual del 10% retenido acumulado. Norma ASTM C33

OBSERVACIONES:		
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR DE LABORATORIO	ASESOR
On the Contract of the Contrac	July 12	Mergina
	NOMBRE JORGE HOYOS MARTING	NOMBRE: KELY NUTEZ VASQUE
FECHA 24-05-23	FECHÁ: 24 - 05 - 23	FECHA: 24- 05-23



ANEXO 7: Protocolo curvas granulométricas de agregados.

7		CLIEV	AS GRANULOMÉTRI	PROTOCOLO ICAS DE	The second second second second
11	ENSAYO	AGRE	GADOS GRUESOS	YFINOS	AGGF-LC-UPNC:
UNIVERSIDAD	NORMA	"CONTRACTO	04 - ASTM C136 - N	A LA COMPRESIÓN DEL	CONCRETO FC = 210 KG/CM2
DEL NORTE	TESIS	ADICIONANDO	FIBRAS DE VIDRIO Y	VIDRIO MOLIDO EN PROP	ORCIONES DEL 10%, 15% Y 20%"
CANTERA:		"BAZAN"		TM:	1"
JBICACIÓN:			TERA A PORCON	TMN:	3/4"
ECHA DE M	IUESTRA:	03/05/2023		M.F:	7.12 AG Y 2.91 AF
ECHA DE E		05/05/2023		HUSO A UTILIZ	
RESPONSAE	BLE:	CALDERON	VALDEZ HUGO CE	SAR REVISADO POR	R: JORGE HOYOS HARTIN
	100% 90% 80% 80% esed 60% anb 50% 30% 20% 10% 0%	0	Abe	-o-LIMI	VA GRANULOMETRICÁ TE SUPERIOR TE INFERIOR
		0.00	1.00	LIMIT	A GRANULOMETRICA E SUPERIOR E INFERIOR
OBSERVACI	ONES:	ENSAVO	COORDINADOR	DE LABOBATORIO	ASESOR
RESPONS	1111	LHOATO	- 00	17/1	
M	eleval	•		08/2/	(The same
1188					
0	7º	VAIDEZ HUDO	10	Hoyas HARTINGS	NOMBRE: KENY NUMEZ VASQUE



ANEXO 8: Protocolo gravedad especifica y absorción de agregado fino.

				A TOP OF THE STATE
	LABO	PRATORIO DE CONCRETO -	UNIVERSIDAD PRIVADA	DEL NORTE CAJAMARCA
AN			PROTOCOLO	
	ENSAYO	GRAVEDAD ESPECÍFICA Y AGREGADOS FI		CÓDIGO DEL DOCUMENTO: GEAF-LC-UPNC:
UNIVERSIDAD	NORMA	MTC E205 / ASTM C128 /	NTP 400.022	GEAF-LC-OFNC
PRIVADA DEL NORTE	TESIS	"COMPARACIÓN DE LA RESISTENO ADICIONANDO FIBRAS DE VIDRIO	CIA A LA COMPRESIÓN DEL C Y VIDRIO MOLIDO EN PROPO	CONCRETO F'C = 210 KG/CM2 DRCIONES DEL 10%, 15% Y 20%"
CANTERA:		"BAZAN"	TIPO DE CANTERA:	RIO
UBICACIÓN:		Km3 CARRETERA A PORCON	TIPO DE MATERIAL:	AGREGADO FINO
FECHA DE N	//UESTRA:	03/05/2023	RESPONSABLE:	CALDERON VALDEZ HUGO CESAR
FECHA DE E	NSAYO:	06/05/2023	REVISADO POR:	Jorge Hoyas.

ID	DESCRIPCIÓN	Und.	1	2	3	RESULTADO
A	Peso al aire de la muestra desecada.	gr.	483.5	477.5	479.8	N.A
В	Peso del picnómetro aforado lleno de agua.	gr.	1306.2	1306.2	1306.2	N.A
С	Peso total del picnómetro aforado con la muestra y lleno de agua	gr.	1608.7	1608.6	1608.6	N.A
S	Peso de la Muestra Saturada Superficie Seca	gr.	500	500	500	N.A
E	Peso específico aparente (Seco) $P.e.a(Seco) = \frac{A}{B+S-C}$	gr./cm³	2.45	2.42	2.43	2.43
F	Peso específico aparente (SSS) $P.e.a(SSS) = \frac{S}{B+S-C}$	gr./cm³	2.53	2.53	2.53	2.53
G	Peso específico nominal (Seco) $P.e.n(Seco) = \frac{A}{B+A-C}$	gr./cm³	2.67	2.73	2.70	2.70
н	Absorción $Abs(\%) = \frac{S-A}{A} *100\%$	gr./cm³	3.41	4.71	4.21	4.11

N.A: NO APLICA

OBSERVACIONES:		
TOTAL STATE OF THE AVO	COORDINADOR DE LABORATORIO	ACESORA
RESPONSABLE DEL ENSAYO	Surli H2)	Melynn
July 12	NOMBRE: 30266 HOYAS M	NOMBRE: Kely PUTEZ-V
NOMBRE: CALDERON Valdoz	FECHA: 24- OS- 23	FECHA: 24 - OS- 23



ANEXO 9: Protocolo gravedad especifica y absorción de agregado grueso.

an.	LABO	PRATORIO DE CONCRETO -	UNIVERSIDAD PRIVAD	A DEL NORTE CAJAMARCA
AN			PROTOCOLO	
II	ENSAYO	PESO ESPECÍFICO Y AB AGREGADOS GRI		CÓDIGO DEL DOCUMENTO:
UNIVERSIDAD	NORMA	MTC E206 - ASTM C127	- NTP 400.021	PEAG-LC-UPNC:
PRIVADA DEL NORTE	TESIS	"COMPARACIÓN DE LA RESI ADICIONANDO FIBRAS DE VII	N DEL CONCRETO F'C = 210 KG/CM2	
the Control of the Control			ado i vindo motano invi	ROPORCIONES DEL 1076, 1576 1 2076
CANTERA:		*BAZAN*		RIO
CANTERA: UBICACIÓN				
		BAZAN	TIPO DE CANTERA:	RIO

D	DESCRIPCIÓN	Und.	1	2	3	RESULTADO
_	Peso en el aire de la muestra seca	gr.	1536.10	1559.50	1577.80	N.A
12 I	Peso en el aire de la muestra saturada con superficie seca	gr.	1570.00	1600.60	1604.40	N.A
c	Peso Sumergido en agua de la muestra saturada. (Utilizando canasta)	gr.	952.80	968.00	967.80	N.A
s	Peso específico aparente seco $P.e.a(Seco) = \frac{A}{B-C}$	gr./cm³	2.49	2.47	2.48	2.48
E	Peso específico aparente SSS $P.e.a(SSS) = \frac{B}{B-C}$	gr./cm³	2.54	2.53	2.52	2.53
F	Peso específico nominal $P.e.a(SSS) = \frac{A}{A-C}$	gr./cm³	2.63	2.64	2.59	2.62
н	Absorción $Abs(\%) = \frac{B-A}{A} *100\%$	gr./cm³	2.21	2.64	1.69	2.18

N.A: No aplica

OBSERVACIONES:		
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR DE LABORATORIO	ASESOR
Outry	Jingle Mal	Melyin
NOMBRE CAIDERON Valdez.H	NOMPRE BORGE HOYOS . M	NOMBRE KAY DUTTEZ. V



ANEXO 10: Protocolo peso unitario de agregados.

41	LABORAT	ORIO DE CONCRETO - L	JNIVERSII	DAD PRIVAI	DA DEL NO	RTE		
7		PROTOCOLO						
11	ENSAYO	PESO UNITARIO I				CÓDIGO	DEL DOCUMENTO	
UNIVERSIDAD	NORMA	MTC E 203 / AST	M C29 / N	TP 400.01	7	PUA-LC-U	JPNC:	
PRIVADA DEL NORTE	TESIS	"COMPARACION DE ADICIONANDO FIBRA	LA RESIS S DE VIDR	FENCIA A LA IO Y VIDRIO	COMPRESION MOLIDO EN	ON DEL CONCRE	ETO F'C = 210 KG/CM2 S DEL 10%, 15% Y 20%	
ANTERA:		"BAZAN"	T		CANTERA:		3 DELL 1076, 1376 1 2076	
BICACIÓ	N:	Km3 CARRETERA A POR	RCON		MATERIA		O FINO Y GRUESO	
STATE OF THE PARTY	MUESTRA:	03/05/2023		RESPONS			VALDEZ HUGO CES	
CHA DE	ENSAYO:	04/05/2023		REVISAD	O POR:	JORGE	Hojos HARTINE	
		PESO UNITA	ARIO DEI	AGREGA	DO FINO			
	AGREG	ADO FINO		ÑО MÁX.		VOLUMEN		
	AGREG	ADO FINO	NO	MINAL		MOLDE		
		couperás.						
A Pes		CRIPCIÓN	UND	1	2	3	RESULTADO	
	o del molde	+ AF Compactado	kg	24.42	24.58	24.60		
	o del AF Com	pactado.	kg	8.00	8.00	8.00		
	A-B	,,	kg	16.42	16.58	16.60		
IDI		COMPACTADO	kg/m	2424.01	244:-			
D =	C / Vol. Mol		3	2124.01	2144.71	2147.30	2138.67	
	o del Molde	AND THE PARTY OF T	kg	23.44	23.28	23.54		
F=	o del AF Suel E – B		kg	15.44	15.28	15.54		
	O UNITARIO F / Vol. Mole		kg/m 3	1997.25	1976.55	2010.18	1994.66	
		PESO UNITAR	IO DEL A	GREGADO	GRUESO			
	AGREGAD	O GRUESO		ÑO MÁX. MINAL		VOLUMEN MOLDE		
1						MOLDE		
D		CRIPCIÓN	UND	1	2	3	RESULTADO	
		AG Compactado	kg	21.90	22.08	22.20		
	del molde		kg	8.00	8.00	8.00		
C = /	del AG Com A – B	•	kg	13.90	14.08	14.20		
D=0	C / Vol. Mold		kg/m 3	1798.04	1821.32	1836.85	1818.74	
	del Molde +		kg	20.74	20.72	20.68		
F=E			kg	12.74	12.72	12.68		
	UNITARIO S Vol. Mold		kg/m 3	1647.99	1645.40	1640.23	1644.54	
ESPONS	ONES:	ISAYO COORDII	NADOR I	DELABOR	ATORIO		ASESOR	
Of	helle -	7/1		(2)			Melyan	
BRE CALL	as -23	OCZ HUJO NOMBRE!	20089E	HOYOS MI	Aptinez	NOMBRE: k	ely núñez Vasa	



ANEXO 11: Protocolo resistencia a la comprensión muestra patrón, edad 7 días.

CRICOS C'C = 210 KG L 10%, 15% 5.12 9.47 193 Kg DEZ, HUGG aldera Chá σ (kg/cm²) 178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	O CESAR vez •••• 0.0162 0.0163 0.0163
5.12 9.47 193 Kg DEZ, HUGG aldera Chá (kg/cm²) 178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	O CESAR vez •••• 0.0162 0.0163 0.0163
5.12 9.47 193 Kg DEZ, HUGG aldera Chá (kg/cm²) 178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	O CESAR vez •••• 0.0162 0.0163 0.0163
9.47 193 Kg DEZ, HUGO aldera Chá (kg/cm²) 178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	€u 0.0162 0.0163 0.0163
gg Kg DEZ, HUGC aldera Chá (kg/cm²) 178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	€u 0.0162 0.0163 0.0163
gg Kg DEZ, HUGC aldera Chá (kg/cm²) 178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	€u 0.0162 0.0163 0.0163
σ (kg/cm²) 178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	€u 0.0162 0.0163 0.0163
or (kg/cmz) 178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	€u 0.0162 0.0163 0.0163
σ (kg/cm ₂) 178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	еи 0.0162 0.0163 0.0163
(kg/cm ₂) 178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	0.0162 0.0163 0.0163
178.30 183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	0.0163 0.0163
183.87 189.44 195.01 200.59 206.16	0.0163 0.0163
189.44 195.01 200.59 206.16	0.0163
195.01 200.59 206.16	
206.16	0.0164
	0.0165
	0.0166
211.73	0.0166
217.30	0.0167
225.06	0.0167
223.00	0.0100
MACION	
	_
200	250
	emación 0 200



ANEXO 12: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 10% de retazos de vidrio, edad 7 días.

		LABOR	RATO	RIO DE CO	NCRE	TO -				DA DEL NORTE	CAJAMARO	Α
							_	ROTO				
		ENSAYO		RES	STEN	ICIA A	A LA	COMP	RESIÓN DE	TESTIGOS CILÍ	NDRICOS	
UNIV	/ERSIDAD	NORMA								NTP 339.034		
	NORTE	TESIS	AD	COMPARACIO	ÓN DE FIBRAS	LA RE	SISTE	ENCIA A	LA COMPRES	IÓN DEL CONCRETO N PROPORCIONES I	F'C = 210 KC	5/CM2
D. PR	ROBETA:			FV10% - 3					OBETA (cm)		15.06	1 20%"
ECH	A DE ELABO	RACIÓN:		23/06/2023			/	REA (cm2):		178.13	
ECH	A DE ENSAY	O:		02/07/2023			CA	RGA Ú	LTIMA:		5172 Kg	
DAD	DE LA PROE	BETA:		07 DÍAS			RE	SPONS	SABLE:	CALDERON VA	ALDEZ, HUGO	O CESAR
LTU	RA DE PROB	ETA (mm):		300.50			RE	VISAD	O POR:		Valdera Chá	
\neg	0					_						
N°	Carga (Kg)	Deformaci	ón	σ (kg/cm₂)	€ı	ι		N°	Carga (Kg)	Deformación	σ (kg/cm ₂)	€u
1	0	0.00		0.00	0.00			33	32000	5.43	179.64	0.0181
3	1000 2000	3.47 3.65		5.61 11.23	0.03			34	33000	5.46	185.26	0.0182
4	3000	3.65	-	16.84	0.03	_		35 36	34000 35000	5.51 5.54	190.87	0.0183
5	4000	3.89		22.46	0.03			37	35172	5.57	196.48 197.45	0.0184
6	5000	4.09		28.07	0.03	_	۱ ۱			5.57	137.43	0.0103
7	6000	4.26		33.68	0.03	142	1					
8	7000	4.37		39.30	0.03	_						
9	8000	4.51		44.91	0.03							
10	9000 10000	4.59 4.61		50.52	0.03	-						
12	11000	4.63		56.14 61.75	0.03							
13	12000	4.68		67.37	0.03							
14	13000	4.70		72.98	0.03				on true			
15	14000	4.74		78.59	0.0				GRAFICA	ESFUERZO - DEFO	RMACION	
16	15000	4.81		84.21	0.03	160		0.0200			_	
17	16000	4.86		89.82	0.03			0.0180				
18	17000 18000	4.90		95.44	0.03			0.0140		H 400 10 10		
_		4.94	_	101.05 106.66	0.0	_	E	0.0120				
19	THE WATER	1 44/	_	112.28	0.0	_	(mm)	0.0100	1			
19 20	19000	4.97 5.01			0.0		n ₃	0.0080				
19	19000	5.01 5.03	17.5	117.89	0.0.	10/						
19 20 21	19000 20000	5.01	4	117.89 123.50	0.0	_		0.0060				
19 20 21 22 23 24	19000 20000 21000 22000 23000	5.01 5.03 5.07 5.11	67 P	123.50 129.12	0.0	169 170	1	0.0040				
19 20 21 22 23 24 25	19000 20000 21000 22000 23000 24000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14	6	123.50 129.12 134.73	0.03	169 170 171						
19 20 21 22 23 24 25 26	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17	6	123.50 129.12 134.73 140.35	0.01 0.01 0.01	169 170 171 172		0.0040	0 50		50 200	250
19 20 21 22 23 24 25 26 27	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000 26000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17 5.21	6	123.50 129.12 134.73 140.35 145.96	0.0: 0.0: 0.0: 0.0:	169 170 171 172 173		0.0040	0 50	100 1 σ (kg/cm2)	50 200	250
19 20 21 22 23 24 25 26	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17	6	123.50 129.12 134.73 140.35	0.01 0.01 0.01	169 170 171 172 173		0.0040	0 50		50 200	250
19 20 21 22 23 24 25 26 27 28	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000 26000 27000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17 5.21 5.23		123.50 129.12 134.73 140.35 145.96 151.57	0.0: 0.0: 0.0: 0.0: 0.0:	169 170 171 172 173 174		0.0040	0 50		50 200	250
19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000 26000 27000 28000 29000 30000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17 5.21 5.23 5.27		123.50 129.12 134.73 140.35 145.96 151.57 157.19 162.80 168.42	0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03	169 170 171 172 173 174 175 177		0.0040	0 50		50 200	250
19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000 26000 27000 28000 29000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17 5.21 5.23 5.27 5.31		123.50 129.12 134.73 140.35 145.96 151.57 157.19 162.80	0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03	169 170 171 172 173 174 175 177		0.0040	0 50		50 200	250
19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000 26000 27000 28000 29000 30000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17 5.21 5.23 5.27 5.31 5.34 5.40		123.50 129.12 134.73 140.35 145.96 151.57 157.19 162.80 168.42	0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03	169 170 171 172 173 174 175 177		0.0040	0 50		50 200	250
19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32	19000 20000 21000 21000 22000 23000 24000 25000 26000 27000 28000 29000 30000 31000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17 5.21 5.23 5.27 5.31 5.34 5.40		123.50 129.12 134.73 140.35 145.96 151.57 157.19 162.80 168.42	0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03	169 170 171 172 173 174 175 177		0.0040	0 50		50 200	250
19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000 26000 27000 28000 29000 30000 31000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17 5.21 5.23 5.27 5.31 5.34 5.40	ENSA	123.50 129.12 134.73 140.35 145.96 151.57 157.19 162.80 168.42 174.03	0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03	169 170 171 172 173 174 175 177 178 180	тер	0.0040	0 50	σ (kg/cm2)	50 200 BESORA	250
19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000 26000 27000 28000 29000 30000 31000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17 5.21 5.23 5.27 5.31 5.34 5.40	ENSA	123.50 129.12 134.73 140.35 145.96 151.57 157.19 162.80 168.42 174.03	0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03	169 170 171 172 173 174 175 177 178 180	TEO	0.0040		σ (kg/cm2)		250
19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000 26000 27000 28000 29000 30000 31000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17 5.21 5.23 5.27 5.31 5.34 5.40	ensa g	123.50 129.12 134.73 140.35 145.96 151.57 157.19 162.80 168.42 174.03	0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03 0.03	169 170 171 172 173 174 175 177 178 180	тер	0.0040		σ (kg/cm2)	SESORA ALTERNATION)
19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32 20 30 31 32	19000 20000 21000 22000 23000 24000 25000 26000 27000 28000 29000 30000 31000	5.01 5.03 5.07 5.11 5.14 5.17 5.21 5.23 5.27 5.31 5.34 5.40	0	123.50 129.12 134.73 140.35 145.96 151.57 157.19 162.80 168.42 174.03	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	169 170 171 172 173 174 175 177 178 180	Césa	0.0040 0.0020 0.0000	ORATORIO	σ (kg/cm2)	SESORA Approximation of the second of the s)



ANEXO 13: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 20% de retazos de vidrio, edad 7 días.

		LABO	RATO	RIO DE CO	NCRE	то –	UNIVERSI		DA DEL NORTE CAJAMARCA
		ENSAYO		RESI	STEN	CIA			TESTIGOS CILÍNDRICOS
Linn	ERSIDAD	NORMA	_			M	TC F704 / A	STM C39 / I	NTP 339.034
PRIV		TESIS	1000			LA RES	SISTENCIA A I	A COMPRESI	ÓN DEL CONCRETO F'C = 210 KG/CM2 N PROPORCIONES DEL 10%, 15% Y 20%"
ID. PF	ROBETA:		AL	FV20%-3	IBRAS	_	ETRO PRO		15.17
		ORACIÓN:	_	23/06/2023			ÁREA (c		180.66
	A DE ENSA		_	02/07/2023	_	_	CARGA ÚL		18152 Kg
	DE LA PR		_	07 DÍAS		_	RESPONS		CALDERON VALDEZ, HUGO CESAR
ALTU	RA DE PRO	DBETA (mm):		303.23		_	REVISADO	POR:	César E. Valdera Chávez
						_			
N°	Carga (Kg)	Deforma	ción	σ (kg/cm²)	E	ι			
1	0	0.00		0.00	0.00				
2	1000 2000	3.44		5.54 11.07	0.00				
4	3000	3.71		16.61	0.0				
5	4000	3.86		22.14	0.0	127		GRÁFICA	ESFUERZO - DEFORMACIÓN
6	5000	3.98		27.68	0.0	_		GRAFICA	ESTOCKEO - DEPONIMEION
7 8	7000	4.14		33.21 38.75	0.0		0.0200		
9	8000	4.43		44.28	0.0		0.0180		
10	9000	4.51		49.82	0.0		0.0160		
11	10000	4.62		55.35	0.0	_	E 0.0140		
12	11000 12000	4.71		60.89 66.42	0.0		D 0.0120		
14	13000	4.86		71.96	0.0		0.0080	1	
15	14000	4.93		77.49	0.0		0.0060		
16	15000	5.00		83.03 88.56	0.0		0.0040		
17	16000 17000	5.06		94.10	0.0		0.0000		
19	18000	5.25		99.63	0.0	173		0 20	c (kg/cm2t) 80 100 120
20	18152	5.29		100.47	0.0	174			
OBSE	RVACIONE	ES:						<u> </u>	
	RESPON	SABLES DEL	ENSA	YO	ASIS	TEN	TE DE LAB	ORATORIO	ASESORA
		Oughofu	P			X			NOMBRE: Kely Elizabeth Núñez Vásquez
NOM	RE: Calder	on Valdez, Hug	o Césa	er ,	MQW	BRE!	Cesar E. Val	dera	NOMBRE: Kely Elizabeth Nunez vasquez FECHA: 20/07/2023
FECH!	A: 20/07/20	23		/	FECH	A: 20	107/2023		FECHA: 20/07/2023

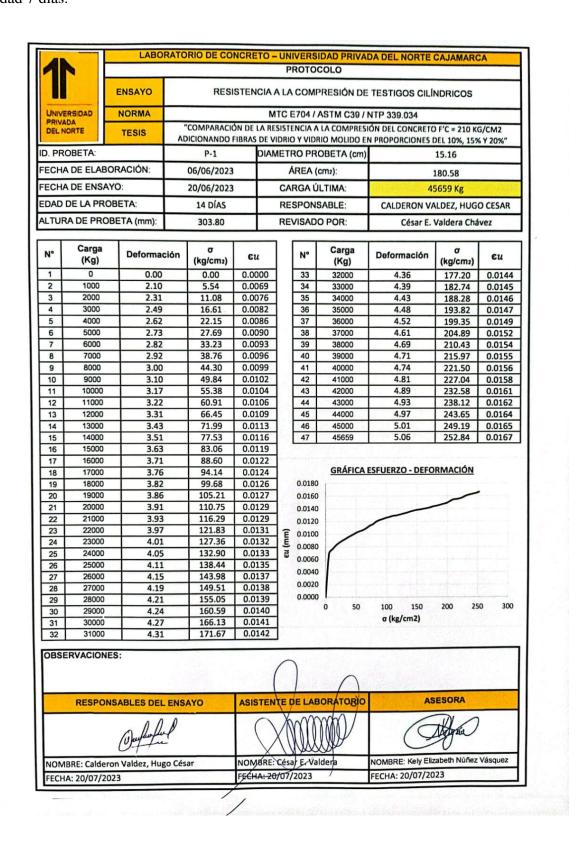


ANEXO 14: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 10% de vidrio molido, edad 7 días.

		RATO	RIO DE CON	CRE	το – ι			_		ADA	DEL NORTE (CAJAI	MARCA		
						PRC	тосс	OL	0						
Е	NSAYO		RESIS	TEN	CIA A	LAC	OMPR	RES	SIÓN D	E TE	STIGOS CILÍN	NDRIG	cos		
	NORMA				МТ	C E7	04 / AS	STI	M C39	/ NTF	P 339.034				
	TESIS										DEL CONCRETO ROPORCIONES (
			VM10%-3		DIAM	TRC	PRO	BE	TA (cn	n)		15.20)		
ABOR	ACIÓN:		23/06/2023			ÁR	EA (cr	m2)	:	Т		181.4	6		╗
			02/07/2023			CAR	GA ÚL	TIN	ΛA:		2	9477	Kg		
PROBI	ETA:		07 DÍAS			RES	PONSA	AΒ	LE:		CALDERON V	ALDEZ	, HUGO	CESAF	2
ROBE	TA (mm):		302.50			REVI	SADO	P	OR:	T	César E.	Valde	ra Cháv	/ez	
					\neg										
	Deformac	ión	σ (kg/cm₂)												
	0.00		0.00												
_	3.36		16.53	_											
0	3.65		22.04												
	3.84								GRÁFIC	A ES	FUERZO - DEF	ORM/	ACIÓN		
			38.58	_	_		0.0180						117		
	4.13		44.09	0.0	137		0.0160	-				_			
	4.21		49.60	_			0.0140	-	_	_					
				_		-									
			66.13	_		=		1							
	4.48		71.64	0.0	148	7		1							
	4.52		77.15	-	_			1							
								1							
			93.69	_			0.0000					-		-	300
	4.72		99.20	0.0	156			0		50			150		200
	4.77		104.71	_							O (Kg/ciii2)				
				_											
			121.24	_											
	4.95		126.75												
	4.99		132.26	_											
				-											
			148.79	_		1									
			154.31	_		1									
_		_		_		1									
177	5.14		102.44	1 0.	21/0	,									
	ROBE ROBE ROBE ROBE ROBE ROBE ROBE ROBE	ABORACIÓN: ASAYO. PROBETA: PROBETA (mm): 30	ABORACIÓN: PROBETA: PROBETA (mm): PROBETA (mm):	ABORACIÓN: 23/06/2023 ASAYO: 02/07/2023 PROBETA: 07 DÍAS PROBETA (mm): 302.50 Deformación (kg/cm₂) 0.00 0.00 2.74 5.51 0.01 3.14 11.02 0.02 3.36 16.53 0.03 3.65 22.04 0.03 3.84 27.55 0.03 3.93 33.07 0.04 4.04 38.58 0.04 4.04 38.58 0.05 4.04 38.58 0.06 4.04 38.58 0.07 4.04 38.58 0.08 4.09 4.09 0.09 4.21 49.60 0.00 4.28 55.11 0.00 4.37 60.62 0.00 4.41 66.13 0.00 4.52 77.15 0.00 4.57 82.66 0.00 4.61 88.17 0.00 4.68 93.69 0.00 4.72 99.20 0.00 4.72 99.20 0.00 4.86 115.73 0.00 4.92 121.24 0.00 4.95 126.75 0.00 4.99 132.26 0.00 5.02 137.77 0.00 5.04 143.28 0.00 5.07 148.79 0.00 5.10 154.31 0.00 5.12 159.82	ABORACIÓN: 23/06/2023 PROBETA: 07 DÍAS PROBETA (mm): 302.50 PRO	ABORACIÓN: 23/06/2023 PROBETA: 07 DÍAS PROBETA (mm): 302.50 Deformación (kg/cm₂) Eu 0.00 0.00 0.00 0.0000 0.00 2.74 5.51 0.0091 0.00 3.14 11.02 0.0104 0.00 3.65 22.04 0.0121 0.00 3.65 22.04 0.0121 0.00 3.84 27.55 0.0127 0.00 3.93 33.07 0.0130 0.00 4.04 38.58 0.0134 0.00 4.13 44.09 0.0137 0.00 4.21 49.60 0.0139 0.00 4.28 55.11 0.0141 0.00 4.37 60.62 0.0144 0.00 4.41 66.13 0.0146 0.00 4.42 66.13 0.0146 0.00 4.52 77.15 0.0149 0.00 4.57 82.66 0.0151 0.00 4.68 93.69 0.0155 0.00 4.72 99.20 0.0156 0.00 4.86 115.73 0.0161 0.00 4.99 132.26 0.0159 0.00 4.99 132.26 0.0169 0.00 5.02 137.77 0.0166 0.00 5.02 137.77 0.0166 0.00 5.02 137.77 0.0168 0.00 5.07 148.79 0.0168 0.00 5.07 148.79 0.0168 0.00 5.07 148.79 0.0169 0.00 5.07 148.79 0.0169	ABORACIÓN: 23/06/2023 AR ASAYO: 02/07/2023 CARC PROBETA: 07 DÍAS RESI PROBETA (mm): 302.50 REVI 00.00 0.00 0.000 0.0000 00 2.74 5.51 0.0091 00 3.36 16.53 0.0111 00 3.65 22.04 0.0121 00 3.84 27.55 0.0127 00 3.93 33.07 0.0130 01 4.04 38.58 0.0134 00 4.13 44.09 0.0137 00 4.21 49.60 0.0139 00 4.28 55.11 0.0141 00 4.37 60.62 0.0144 00 4.41 66.13 0.0146 00 4.42 71.64 0.0148 00 4.57 82.66 0.0151 00 4.68 93.69 0.0155 00 4.68 93.69 0.0155 00 4.72 99.20 0.0156 00 4.86 115.73 0.0161 000 4.86 115.73 0.0161 000 4.92 121.24 0.0163 000 4.99 132.26 0.0165 000 4.99 132.26 0.0165 000 5.04 143.28 0.0167 000 5.07 148.79 0.0168 000 5.07 148.79 0.0168 000 5.07 148.79 0.0168 000 5.07 148.79 0.0168 000 5.07 148.79 0.0168 000 5.07 148.79 0.0168	ABORACIÓN: 23/06/2023 AREA (cr. ASAYO). 02/07/2023 CARGA ÚL. PROBETA: 07 DÍAS RESPONS. PROBETA (mm): 302.50 REVISADO (kg/cm²) cu (kg/cm²)	ABORACIÓN: 23/06/2023 AREA (cm2) ASAYO: 02/07/2023 CARGA ÚLTIM PROBETA: 07 DÍAS RESPONSAB PROBETA (mm): 302.50 REVISADO PO (kg/cm2) 0.00 0.00 0.000 0.00 2.74 5.51 0.0091 0.00 3.36 16.53 0.0111 0.00 3.65 22.04 0.0121 0.00 3.84 27.55 0.0127 0.00 3.93 33.07 0.0130 0.00 4.04 38.58 0.0134 0.00 4.13 44.09 0.0137 0.00 4.21 49.60 0.0139 0.00 4.28 55.11 0.0141 0.00 4.37 60.62 0.0144 0.00 4.37 60.62 0.0144 0.00 4.48 71.64 0.0148 0.00 4.57 82.66 0.0151 0.00 4.61 88.17 0.0152 0.00 4.61 88.17 0.0152 0.00 4.61 88.17 0.0152 0.00 4.61 88.17 0.0152 0.00 4.61 88.17 0.0152 0.00 4.61 88.17 0.0152 0.00 4.61 88.17 0.0152 0.00 4.61 88.17 0.0158 0.00 4.72 99.20 0.0156 0.00 4.86 115.73 0.0161 0.00 4.92 121.24 0.0163 0.00 4.99 132.26 0.0165 0.00 5.00 137.77 0.0166 0.00 5.00 5.00 137.77 0.0166 0.00 5.00 5.00 137.77 0.0166 0.00 5.00 5.00 137.77 0.0166 0.00 5.00 5.00 137.77 0.0166 0.00 5.00 5.00 137.77 0.0166 0.00 5.00 5.00 137.77 0.0166 0.00 5.00 5.00 154.31 0.0169 0.00 5.00 5.00 154.31 0.0169 0.00 5.10 154.31 0.0169 0.00 5.12 159.82 0.0169	ABORACIÓN: 23/06/2023	ABORACIÓN: 23/06/2023	ABORACIÓN: 23/06/2023	ABORACIÓN: 23/06/2023	ABORACIÓN 23/06/2023 ÁREA (cm²): 181.46 ISAYO. 02/07/2023 CARGA ÚLTIMA: 29477 kg PROBETA: 07 DÍAS RESPONSABLE: CALDERON VALDEZ, HUGO ROBETA (mm): 302.50 REVISADO POR: César E. Valdera Cháv RESPONSABLE: CALDERON VALDEZ, HUGO REVISADO POR: César E. Valdera Cháv RESPONSABLE: CALDERON VALDEZ, HUGO REVISADO POR: César E. Valdera Cháv RESPONSABLE: CALDERON VALDEZ, HUGO César E. Valdera Cháv REVISADO POR: CARDEN CHÁV ROBIO A. CALDERON CHÁV O	ABORACIÓN: 23/06/2023 AREA (cm²): 181.46 ISAYO: 02/07/2023 CARGA ÚLTIMA: 29477 kg PROBETA: 07 DÍAS RESPONSABLE: CALDERON VALDEZ, HUGO CESAI PROBETA (mm): 302.50 REVISADO POR: César E. Valdera Chávez Comparison of the compa



ANEXO 15: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 15% de vidrio molido, edad 7 días.



ANEXO 16: Protocolo resistencia a la comprensión muestra patrón, edad 14 días.



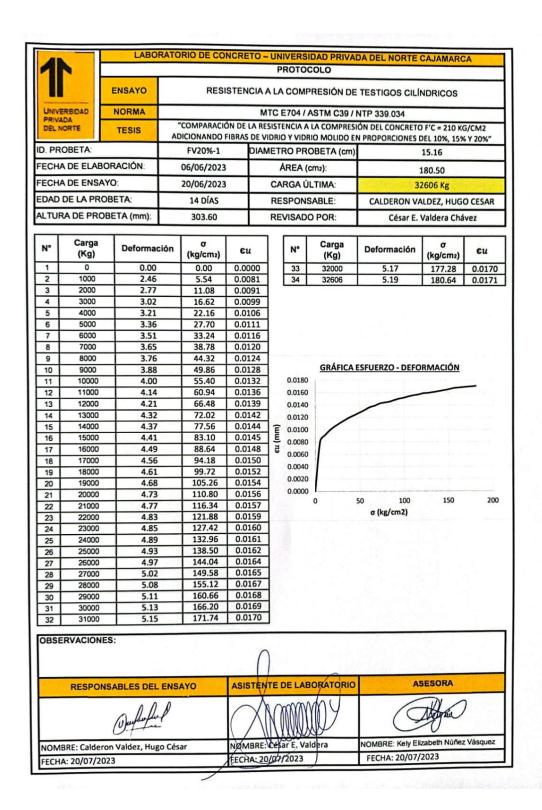


ANEXO 17: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 10% de retazos de vidrio, edad 14 días.

NORMA TESIS A ACIÓN: D: ETA: ETA (mm):	"COMPARACI	ÓN DE I FIBRAS	MT A RESI DE VID	C E704 / ISTENCIA A DRIO Y VIDI ETRO PR ÁREA (PRESIÓN DE ASTM C39 / LA COMPRES RIO MOLIDO E OBETA (cm)) F'C = 210 KG DEL 10%, 15% 15.06	
TESIS A	FV10%-2 06/06/2023 20/06/2023	FIBRAS	DE VIC	ISTENCIA A DRIO Y VIDI ETRO PR ÁREA (LA COMPRES RIO MOLIDO E OBETA (cm)	IÓN DEL CONCRETO N PROPORCIONES D	DEL 10%, 15% 15.06	
TESIS A	FV10%-2 06/06/2023 20/06/2023	FIBRAS	DE VID	ETRO PR ÁREA (OBETA (cm)	N PROPORCIONES D	DEL 10%, 15% 15.06	
ETA:	06/06/2023 20/06/2023	3		ÁREA (4.5	
ETA:	20/06/2023	$\overline{}$			cm2):		44.12	
ETA:		3	-		177.1E-5 18-5		178.13	
ETA:				CARGA U	LTIMA:	41	1354 Kg	and told Piles
	14 DIAS	- 1		RESPON		CALDERON VA	LDEZ. HUGO	CESAR
: IA (mm):	202.07	_	_	REVISAD			Valdera Chá	11000
	303.07		,	KEVISAD	O POR.	Cesar E.	valuera Cha	VCZ
Deformación	σ (kg/cm ₂)	€u		N°	Carga (Kg)	Deformación	σ (kg/cm₂)	€u
0.00	0.00	0.00	00	33	32000	6.04	179.64	0.0199
3.03	5.61	0.01	00	34	33000	6.12	185.26	0.0202
3.35	11.23			35	34000			0.0204
3.56								0.0206
					37000	6.31	207.71	0.0208
4.12	33.68		_	39	38000	6.35	213.33	0.0210
4.24	39.30			40	39000	6.41	218.94	0.0212
4.39	44.91			41	40000			0.0213
4.53				\rightarrow				0.0214
120000000			_	43	41354	0.51	232.13	0.0213
4.92	72.98							
5.07	78.59				GRÁFICA	ESFUERZO - DEFO	RMACIÓN	
5.14	84.21			0.0250	GILATION			
				5.0250	1 - 1			_
	101.05			0.0200	-			
5.40	106.66	0.01	78	0.015-				
5.47	112.28		80	Ē 0.0150				
5.52	117.89		82 .	는 이.0100	1			
			0-7		1 6 6 4			
	134.73		_	0.0050				
5.73	140.35		_	0.0000				
5.77	145.96			0.0000	0 50	100 15	50 200	250
5.81			_			σ (kg/cm2)		
	168.42		_					
5.99	174.03	0.01	98					
	3.03 3.35 3.56 3.75 3.95 4.12 4.24 4.39 4.53 4.64 4.71 4.86 4.92 5.07 5.14 5.22 5.29 5.33 5.40 5.47 5.52 5.57 5.61 5.68 5.73 5.77 5.81 5.86 5.92 5.96	0.00 0.00 3.03 5.61 3.35 11.23 3.56 16.84 3.75 22.46 3.95 28.07 4.12 33.68 4.24 39.30 4.39 44.91 4.53 50.52 4.64 56.14 4.71 61.75 4.86 67.37 4.92 72.98 5.07 78.59 5.14 84.21 5.22 89.82 5.29 95.44 5.33 101.05 5.40 106.66 5.47 112.28 5.52 117.89 5.57 123.50 5.61 129.12 5.68 134.73 5.77 145.96 5.81 151.57 5.86 157.19 5.96 168.42	(Rg/cms) 0.00 0.00 0.00 3.03 5.61 0.01 3.35 11.23 0.01 3.56 16.84 0.01 3.75 22.46 0.01 3.95 28.07 0.01 4.12 33.68 0.01 4.24 39.30 0.01 4.39 44.91 0.01 4.53 50.52 0.01 4.64 56.14 0.01 4.71 61.75 0.01 4.86 67.37 0.01 4.92 72.98 0.01 5.07 78.59 0.01 5.14 84.21 0.01 5.22 89.82 0.01 5.29 95.44 0.01 5.33 101.05 0.01 5.40 106.66 0.01 5.47 112.28 0.01 5.57 123.50 0.01 5.57 123.50 0.01 5.68 134.73 0.01 5.73 140.35 0.01 5.77 145.96 0.01 5.86 157.19 0.01 5.86 157.19 0.01 5.86 157.19 0.01 5.92 162.80 0.01 5.96 168.42 0.01	Color	(Rg/cm ₃)	0.00	0.00 0.00 0.000 0.0000 3.03 5.61 0.0100 3.35 11.23 0.0111 3.56 16.84 0.0117 3.75 22.46 0.0124 3.95 28.07 0.0130 4.12 33.68 0.0136 4.24 39.30 0.0140 4.39 44.91 0.0145 4.53 50.52 0.0149 4.64 56.14 0.0153 4.71 61.75 0.0155 4.86 67.37 0.0160 4.92 72.98 0.0162 5.07 78.59 0.0167 5.14 84.21 0.0170 5.22 89.82 0.0172 5.29 95.44 0.0175 5.33 101.05 0.0176 5.40 106.66 0.0178 5.47 112.28 0.0180 5.57 123.50 0.0184 5.61 129.12 0.0185 5.61 129.12 0.0185 5.68 134.73 0.0187 5.73 140.35 0.0189 5.77 145.96 0.0190 5.81 151.57 0.0192 5.86 157.19 0.0193 5.92 162.80 0.0195 5.96 168.42 0.0197 5.96 168.42 0.0197	0.00 0.00 0.000 0.0000 0.303 32000 6.04 179.64 179.64 3.03 3.03 5.61 0.0101 3.4 33000 6.12 185.26 3.5 34000 6.18 190.87 3.75 22.46 0.0124 3.95 28.07 0.0130 4.12 33.68 0.0136 4.24 39.30 0.0140 4.39 44.91 0.0145 4.53 50.52 0.0149 4.64 56.14 0.0153 4.71 61.75 0.0155 4.86 67.37 0.0160 4.92 72.98 0.0162 5.07 78.59 0.0167 5.14 84.21 0.0170 5.22 89.82 0.0172 5.29 95.44 0.0175 5.33 101.05 0.0176 5.40 106.66 0.0178 5.47 112.28 0.0180 5.57 123.50 0.0184 5.61 129.12 0.0185 5.68 134.73 0.0187 5.73 140.35 0.0189 5.77 145.96 0.0190 5.81 151.57 0.0192 5.86 157.19 0.0193 5.92 162.80 0.0195 5.96 168.42 0.0197



ANEXO 18: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 20% de retazos de vidrio, edad 14 días.





ANEXO 19: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 20% de vidrio molido, edad 14 días.

DAD			HOILETO	_			ADA DEL NORTE	CAJAMARC	A
			0.7511011	_	ROTO				
DAD	ENSAYO	RESI	STENCIA	A LA	COMP	RESION D	E TESTIGOS CILÍI	NDRICOS	
	NORMA						NTP 339.034		
E	TESIS						SIÓN DEL CONCRETO EN PROPORCIONES D		
TA:	- i	VM20%-1	$\overline{}$	_		DBETA (cm		15.18	1 20%
	RACIÓN:		_	_			-		
			-		-				10000
						110000000000000000000000000000000000000	100	and the same of th	
								STORING P.	
E PROB	ETA (mm):	303.00		RE	VISADO	POR:	César E.	Valdera Chá	vez
Carga (Kg)	Deformación	σ (kg/cm₂)	€u]	N°	Carga (Kg)	Deformación	σ (kg/cm ₂)	€u
0	0.00	0.00	0.0000	1	33	32000	5.71	176.81	0.0188
1000	2.86	5.53	0.0094	1	34	33000	5.73	182.34	0.0189
				1	35	33767	5.75	186.58	0.0190
4000	3.70	22.10	0.0113	1					
5000	3.82	27.63	0.0126	1					
6000	3.99	33.15	0.0132	1					
1.000				1					
100000000000000000000000000000000000000				1					
10000	4.48	55.25	0.0148	1					
11000	4.52	60.78	0.0149	1		GRÁFICA	SESFUERZO - DEFO	RMACIÓN	
12000	4.63	66.31		1		1			_
				+					
15000	4.81	82.88	0.0159	1	0.0140	-			
16000	4.96	88.41	0.0164] E	0.0120				
17000	5.01	93.93				1			
				٦ ا	0.0060				
20000	5.23	110.51	0.0173	1	0.0040				
21000	5.27	116.03	0.0174	1	0.0020	-			
22000	5.34	121.56	0.0176		0.0000	0	50 100	150	20
		_		+		6-3-	σ (kg/cm2)		
25000		138.14	0.0179	1					
26000	5.48	143.66	0.0181						
27000	5.52	149.19		4					
				+					
30000	5.66	165.76	0.0187						
31000	5.68	171.29	0.0187						
	ENSAYO A PROBLE E PROBLE (Kg) 0 1000 2000 3000 4000 5000 6000 7000 8000 10000 110	(Kg) Determation 0 0.00 1000 2.86 2000 3.23 3000 3.47 4000 3.70 5000 3.82 6000 3.99 7000 4.11 8000 4.24 9000 4.36 11000 4.52 12000 4.63 13000 4.70 14000 4.74 15000 4.81 16000 4.96 17000 5.01 18000 5.08 19000 5.14 20000 5.23 22000 5.34 23000 5.34 23000 5.41 25000 5.45 250000 5.48 27000 5.57 29000 5.61	ENSAYO: 20/06/2023 A PROBETA: 14 D[AS] E PROBETA (mm): 303.00 Carga (Kg) 0 0.00 0.00 1000 2.86 5.53 2000 3.23 11.05 3000 3.47 16.58 4000 3.70 22.10 5000 3.82 27.63 6000 3.99 33.15 7000 4.11 38.68 8000 4.24 44.20 9000 4.36 49.73 11000 4.52 60.78 12000 4.63 66.31 13000 4.70 71.83 14000 4.74 77.36 15000 4.81 82.88 16000 4.96 88.41 17700 5.01 93.93 18000 5.08 99.46 19000 5.14 104.98 20000 5.23 110.51 22000 5.34 121.56 23000 5.38 127.09 24000 5.41 132.61 25000 5.45 138.14 25000 5.45 138.14 25000 5.47 149.19	ENSAYO: 20/06/2023 LA PROBETA: 14 DÍAS E PROBETA (mm): 303.00 Carga (Kg) Deformación (kg/cmz) Eu (kg/cmz) Cu (k	ENSAYO: 20/06/2023 CA A PROBETA: 14 DÍAS RE E PROBETA (mm): 303.00 RE Carga (Kg) Deformación (kg/cm²) cu (kg/cm²) cu (kg/cm²) 0 0.00 0.00 0.0000 1000 2.86 5.53 0.0094 2000 3.23 11.05 0.0107 3000 3.47 16.58 0.0115 4000 3.70 22.10 0.0122 5000 3.82 27.63 0.0126 6000 3.99 33.15 0.0132 7000 4.11 38.68 0.0136 8000 4.24 44.20 0.0140 9000 4.36 49.73 0.0144 11000 4.52 60.78 0.0149 11000 4.52 60.78 0.0149 12000 4.63 66.31 0.0153 13000 4.70 71.83 0.0155 14000 4.74 77.36 0.0156 15000 4.81 82.88 0.0159 15000 4.96 88.41 0.0164 17000 5.01 93.93 0.0165 18000 5.08 99.46 0.0168 19000 5.14 104.98 0.0170 20000 5.23 110.51 0.0173 21000 5.01 93.93 0.0165 18000 5.08 99.46 0.0168 19000 5.14 104.98 0.0170 22000 5.34 121.56 0.0176 23000 5.38 127.09 0.0178 24000 5.41 132.61 0.0179 25000 5.45 138.14 0.0180 25000 5.45 138.14 0.0180 25000 5.57 154.71 0.0184 27000 5.57 154.71 0.0184 27000 5.57 154.71 0.0184 27000 5.57 154.71 0.0184	ENSAYO: 20/06/2023 CARGA ÚI A PROBETA: 14 DÍAS RESPONS E PROBETA (mm): 303.00 REVISADO (kg/cm₂) cu 0 0.00 0.00 0.000 0.0000 1000 2.86 5.53 0.0094 2000 3.23 11.05 0.0107 3000 3.47 16.58 0.0115 4000 3.70 22.10 0.0122 5000 3.82 27.63 0.0126 6000 3.99 33.15 0.0132 7000 4.11 38.68 0.0136 8000 4.24 44.20 0.0140 9000 4.36 49.73 0.0144 11000 4.52 60.78 0.0125 11000 4.63 66.31 0.0153 11000 4.70 71.83 0.0155 11000 4.81 82.88 0.0155 11000 4.96 88.41 0.0164 117000 5.01 93.93 0.0165 118000 5.08 99.46 0.0168 119000 5.14 104.98 0.0170 110000 5.27 116.03 0.0174 110000 5.34 121.56 0.0176 12000 5.34 121.56 0.0176 12000 5.34 121.56 0.0176 12000 5.35 138.14 0.0180 12000 5.45 138.14 0.0180 12000 5.45 138.14 0.0180 12000 5.45 138.14 0.0181 127000 5.57 154.71 0.0184 129000 5.57 154.71 0.0184 129000 5.57 154.71 0.0184	ENSAYO: 20/06/2023 CARGA ÚLTIMA: A PROBETA: 14 DÍAS RESPONSABLE: E PROBETA (mm): 303.00 REVISADO POR: Carga (Kg) Deformación (kg/cm₂) ευ (kg/cm₂) ευ (kg/cm₂) (Kg) 0 0.00 0.00 0.000 0.0000 1000 2.86 5.53 0.0094 2000 3.23 11.05 0.0107 3000 3.47 16.58 0.0115 4000 3.70 22.10 0.0122 5000 3.82 27.63 0.0126 6000 3.99 33.15 0.0132 7000 4.11 38.68 0.0136 8000 4.24 44.20 0.0140 9000 4.36 49.73 0.0144 11000 4.52 60.78 0.0125 12000 4.63 66.31 0.0153 13000 4.70 71.83 0.0155 14000 4.74 77.36 0.0156 15000 4.81 82.88 0.0159 14000 4.96 88.41 0.0164 17000 5.01 93.93 0.0165 18000 5.08 99.46 0.0168 18000 5.08 99.46 0.0168 18000 5.14 104.98 0.0170 20000 5.34 121.56 0.0176 22000 5.34 121.56 0.0176 23000 5.38 127.09 0.0178 24000 5.41 132.61 0.0179 25000 5.45 138.14 0.0180 26000 5.45 138.14 0.0180 27000 5.57 154.71 0.0184 29000 5.61 160.24 0.0185	ENSAYO: 20/06/2023 CARGA ÚLTIMA: 3: A PROBETA: 14 DÍAS RESPONSABLE: CALDERON V/A E PROBETA (mm): 303.00 REVISADO POR: César E. Carga (Kg) Deformación (ENSAYO: 20/06/2023 CARGA ÚLTIMA: 33767 kg APROBETA: 14 DÍAS RESPONSABLE: CALDERON VALDEZ, HUGI E PROBETA (mm): 303.00 REVISADO POR: César E. Valdera Chá (kg) Deformación (kg/cm₂) ευ 0 0.00 0.00 0.000 0.000 1000 2.86 5.53 0.0094 2000 3.23 11.05 0.0107 3000 3.47 16.58 0.0115 4000 3.70 22.10 0.0122 5000 3.82 27.63 0.0126 6000 3.99 33.15 0.0132 7000 4.11 38.68 0.0136 6000 4.24 44.20 0.0140 9000 4.36 49.73 0.0144 10000 4.52 60.78 0.0149 10000 4.63 66.31 0.0153 10000 4.63 66.31 0.0155 10000 4.81 82.88 0.0159 10000 4.96 88.41 0.0164 11000 4.96 88.41 0.0164 11000 5.01 93.93 0.0165 11000 5.01 93.93 0.0165 11000 5.14 104.98 0.0170 11000 5.27 116.03 0.0174 11000 5.27 116.03 0.0174 12000 5.23 110.51 0.0173 12000 5.23 110.51 0.0173 12000 5.24 121.56 0.0176 12000 5.25 116.03 0.0174 12000 5.41 132.61 0.0179 12000 5.45 138.14 0.0180 12000 5.45 138.14 0.0180 12000 5.57 154.71 0.0184 12000 5.57 154.71 0.0184 12000 5.57 154.71 0.0184 12000 5.57 154.71 0.0184 12000 5.57 154.71 0.0184 12000 5.57 154.71 0.0184 12000 5.57 154.71 0.0184 12000 5.57 154.71 0.0184 12000 5.57 154.71 0.0184 12000 5.57 154.71 0.0184 12000 5.57 154.71 0.0185



ANEXO 20: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 15% de vidrio molido, edad 14 días.

41		LABO	RATO	RIO DE COI	NCRE	то –				ADA	DEL NORTE C	AJAMARCA	aries.
1							PROTO	C	DLO				
		ENSAYO		RESI	STEN	ICIA A	LA COM	PF	ESIÓN D	E TI	ESTIGOS CILÍN	DRICOS	
	ERSIDAD	NORMA				M.	TC E704 /	A	STM C39	/ NT	P 339.034		
DEL N	NORTE	TESIS									DEL CONCRETO I		
D. PR	OBETA:			VM15%-1		DIAM	ETRO PR	0	BETA (cn	1):	1	5.18	
ECH	A DE ELAB	ORACIÓN:		06/06/2023			AREA	cr	n2):	+	15	30.90	
ECH	A DE ENSA	AYO:	_	20/06/2023	_	\vdash	CARGA (Total Control	1		080 Kg	H (BO)
DAD	DE LA PR	OBETA:		14 DÍAS			RESPON	SA	ABLE:		CALDERON VAL	DEZ, HUGO	CESAR
LTUF	RA DE PRO	DBETA (mm):		302.70			REVISAD	0	POR:	I	César E. V	aldera Cháve	z
N°	Carga (Kg)	Deforma	ción	σ (kg/cm₂)	E	и							
1	0	0.00	-	0.00	0.0	000							
2	1000	2.65		5.53		088							
3	2000	3.00		11.06	0.0								
4	3000	3.29		16.58		109							
5	4000 5000	3.51	-	22.11 27.64		116 122							
7	6000	3.88		33.17		128			cofee			MACIÓN	
8	7000	4.03		38.70	_	133	0.0200	,	GRAFIC	A ES	FUERZO - DEFOR	IVIACION	
9	8000	4.16		44.22		137	0.0200						
10	9000	4.30		49.75 55.28		142 146	0.0160						
11	11000	4.41		60.81	_	148	0.0140		_	/			
13	12000	4.56		66.33		151	E 0.0120		/				
14	13000	4.62		71.86		153	E 0.0100		1				
15	14000	4.69		77.39 82.92		155 157	0.0060		-				
16	15000 16000	4.75		88.45	_	160	0.004		-				
18	17000	4.94		93.97		163	0.002						
19	18000	5.05		99.50	_	167	0.000		0	50	100	150	200
20	19000	5.16		105.03		170					σ (kg/cm2)		
21	20000	5.29		110.56		175	7.30						
22	22000	5.40		121.61		178	100						
24	23000	5.51		127.14	0.0	182	0/						
25	24000			132.67		182	0.8						
26	25000			138.20 143.72		183	1.50						
27	26000 27000			149.25	_	186							
29	28000			154.78	0.0	188							
30	29000			160.31	_	188							
31	29080	5.74		160.75	0.0	190							
OBSI	ERVACION	IES:				(7		Marie II	
199	RESPO	NSABLES DE	ENS	AYO	ASI	STEN	TE DE LA	В	DRATOR	0	ASI	ESORA	
		Quelant	P		(χ	Am	7			9	Hym	
NON	1BRE: Calde	ron Valdez, Hu	go Cés	ar			Cesar E. V	ale	tera		IOMBRE: Kely Eliza		ásquez
	IA: 20/07/2						107/2023)	T	FECHA: 20/07/2	023	A PER



ANEXO 21: Protocolo resistencia a la comprensión muestra patrón, edad 28 días.

A		LABO	RATO	RIO DE CO	NCRET	_			RIVAL	DA DEL N	ORTE C	AJAM	ARCA	B) (S)
1						F	PROTOC	OLO						
		ENSAYO		RES	ISTENC	AAL	A COMP	RESIÓ	N DE	TESTIGO	S CILÍN	DRICC	S	
UNIVE	ERSIDAD	NORMA								NTP 339.0				
	IORTE	TESIS		"COMPARACIO										
D. PR	OBETA:		AL	P-3			RO PRO			PROPOR		5.14	15% Y 2	.0%"
		ORACIÓN:		01/06/2023	$\overline{}$		ÁREA ((0111)					
	A DE ENSA		_	30/06/2023	_	_	ARGA ÚI		-	TO LABOR.		79.95 501 Kg	Messe	British
	DE LA PRO		\vdash	28 DÍAS	_	_	SPONS			CALDE	RON VAI	-		ESAR
ALTUF	RA DE PRO	BETA (mm):	\vdash	302.43	\neg	_	VISADO		\neg		ésar E. V		_	
		, , ,											33.06	
N°	Carga (Kg)	Deforma	ción	σ (kg/cm₂)	€u									
1 2	2000	0.00 3.30		0.00	0.000	_								
3	4000	3.30	_	11.11 22.23	0.010	_								
4	6000	4.07		33.34	0.012	_								
5	8000	4.32		44.46	0.014	_								
7	10000	4.49		55.57	0.014	_					less =	= = = = = = = = = = = = = = = = = = = =		
8	14000	4.61	_	66.69 77.80	0.015	_	0.0350	GRÁ	FICA E	SFUERZO	- DEFOR	RMACI	<u>NO</u>	
9	16000	4.88		88.91	0.016	_	0.0250							
10	18000	5.05		100.03	0.016	_	0.0200							_
11	20000	5.13 5.20		111.14 122.26	0.017	_	V200			_				
13	24000	5.27		133.37	0.017	H E	0.0150	/	_	1				
14	26000	5.35		144.49	0.017	_ =	0.0100	1						
15	28000 30000	5.40 5.51		155.60 166.71	0.017			1						
17	32000	5.55		177.83	0.018	_	0.0050	1						
18	34000	5.61		188.94	0.018	_	0.0000							
19	36000	5.69		200.06	0.018	_		0	50	100	150	200	250	30
20	38000 40000	5.74		211.17	0.019	_				σ (kg/d	:m2)			
22	42000	5.83		233.40	0.019	_								
23	44000	5.87		244.51	0.019	_								
24	46000 48000	5.91 5.96		255.63 266.74	0.019	_								
26	50000	5.99		277.86	0.019	_								
27	50501	6.02	- 3	280.64	0.019	9								
BSE	RVACIONE	ES:				$\overline{\bigcap}$								
	RESPON	SABLES DEL	ENSA	AYO	ASISTE	NTE	DE LAB	ORATO	RIO		ASI	ESORA	1	ANT.
		Oughofu	P			X		0	j		G	A STATE OF THE PARTY OF THE PAR	0	
NOMB	RE: Calder	on Valdez, Hug	o Césa	ar			ar E. Val	dera		NOMBRE	Kely Eliza	abeth N	úñez Vá	squez
ECHA	: 20/07/20	23	7.5		FECHA:	20/07	F2023)		FECHA:	20/07/2	023		



ANEXO 22: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 15% de retazos de vidrio, edad 28 días.

41		LABO	RATO	RIO DE CO	NCRET	0-			IDAD PRIVA	DA DEL NORTE	CAJAMARO	CA
1		ENSAYO		RESI	ISTENC	IA A	_			TESTIGOS CILÍ	NDRICOS	
Laure	RSIDAD	NORMA				МТ	CF	704/	ASTM C39 /	NTP 339.034		
PRIVA DEL N	DA			COMPARACIO	ÓN DE LA	,,,,,				IÓN DEL CONCRETO) F'C = 210 KG	G/CM2
DEL N	ORIE	TESIS	AD	ICIONANDO	FIBRAS D	DE VII	DRIO	Y VID	RIO MOLIDO E	N PROPORCIONES	DEL 10%, 15%	6 Y 20%"
D. PRO	OBETA			FV15%-1	D	MAI	ETR	O PR	OBETA (cm)		15.08	
ECHA	DE ELAB	ORACIÓN:		01/06/2023			ÁF	REA (cm ₂):		178.60	
ECHA	DE ENSA	AYO:	$\overline{}$	30/06/2023			CAR	GA Ú	ILTIMA:	4	7071 Kg	Sold Service
	DE LA PR		-	28 DÍAS	-	_	_	_	SABLE:	CALDERON VA	ALDEZ, HUG	O CESAR
_		DBETA (mm):	-	302.53	\dashv	_			O POR:		Valdera Chá	
LIUR	A DE PRO	DBETA (mm):		302.53			REV	ISAU	O POR.	Cesar E.	valuera Cria	VEZ
N°	Carga (Kg)	Deforma	ción	σ (kg/cm₂)	€u			N°	Carga (Kg)	Deformación	σ (kg/cm₂)	€u
1	0	0.00		0.00	0.000			33	32000	5.69	179.17	0.0188
2	1000	2.98		5.60	0.009		F	34	33000	5.71	184.77	0.0189
3	2000	3.43		11.20	0.011		ŀ	35	34000	5.74 5.77	190.36	0.019
5	3000 4000	3.64		16.80 22.40	0.012		H	36 37	35000 36000	5.77	195.96 201.56	0.019
6	5000	4.06		27.99	0.012	$\overline{}$	H	38	37000	5.81	207.16	0.019
7	6000	4.20		33.59	0.013		ı	39	38000	5.82	212.76	0.019
8	7000	4.37		39.19	0.014	14		40	39000	5.84	218.36	0.019
9	0008	4.42		44.79	0.014			41	40000	5.87	223.96	0.019
10	9000	4.56		50.39	0.015		-	42	41000	5.90	229.56	0.019
11	10000	4.65		55.99 61.59	0.015	_	H	43	42000 43000	5.92 5.94	235.16 240.76	0.019
12	12000	4.73		67.19	0.016	$\overline{}$	ŀ	45	44000	5.97	246.35	0.019
14	13000	4.91		72.79	0.016	_	t	46	45000	5.99	251.95	0.0198
15	14000	4.98	3	78.39	0.016	55		47	46000	6.02	257.55	0.019
16	15000	5.05		83.98	0.016		-	48	47000	6.07	263.15	0.020
17	16000 17000	5.12		89.58 95.18	0.016	$\overline{}$	L	49	47071	6.11	263.55	0.0202
18	18000	5.18		100.78	0.017	$\overline{}$			GRÁFICA	ESFUERZO - DEFO	RMACIÓN	
20	19000	5.27		106.38	0.017	$\overline{}$		0.0250		EST OFFICE OFFICE		
21	20000	5.32	2	111.98	0.017	76						
22	21000	5.38		117.58	0.017	$\overline{}$		0.0200				_
23	22000	5.40		123.18 128.78	0.017	$\overline{}$						
24	23000 24000	5.44		134.38	0.018	$\overline{}$	(mm)	0.0150	/			
26	25000	5.48		139.97	0.018	_	בת (ע	0.0100	1			
27	26000	5.52	2	145.57	0.018				1 . 10			
28	27000	5.55		151.17	0.018	$\overline{}$	1	0.0050				
29 30	28000	5.58		156.77 162.37	0.018	_		0.0000				
31	30000	5.63		167.97	0.018		7	5.000	0 50	100 150	200 25	0 300
32	31000	5.65	_	173.57	0.018	37				σ (kg/cm2)		
OBSE	RVACION	IES:										
	RESPO	NSABLES DE	L ENS	AYO	ASIST	ENT	E DI	E LAE	BORATORIO	AS	ESORA	
		() unfluft	P			V	M	M	\mathfrak{m}	G	the same	
NOM	BRE: Calde	ron Valdez, Hu	go Cés	ar	NOME	RE.	esa	Ł. Va	Idera	NOMBRE: Kely Eliz	abeth Núñez	Vásquez
		20/07/2023			FECHA					FECHA: 20/07/2		The last



ANEXO 23: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 15% de vidrio molido, edad 28 días.

21-00		LAE	BORATO	RIO DE CO	NCRE	TO -	UNIVERSID	AD PRIVA	DA DEL NOR	TE CAJAM	ARCA	
4							PROTOCO		THE PLETON	I C OAOAII	Alton	
		ENSAYO		RESI	STEN	CIA A	LA COMPR	ESIÓN DE	TESTIGOS (ILÍNDRIC	os	
	RSIDAD	NORMA				M	TC E704 / AS	STM C39 /	NTP 339.034			\dashv
DEL N		TESIS							IÓN DEL CONCI N PROPORCION			
D. PR	OBETA:			VM15%-3		DIAM	ETRO PRO	BETA (cm)		15.12		
ECH/	DE ELAB	ORACIÓN:		01/06/2023			ÁREA (cn	n ₂):		179.55		
ECHA	A DE ENSA	YO:	\top	30/06/2023			CARGA ÚL	TIMA:	THE PARTY OF	43259 K		716
	DE LA PR		+	28 DÍAS		_	RESPONSA	ABLE:	CALDERO	VALDEZ,		SAR
LTUR	A DE PRO	BETA (mm):	301.17		_	REVISADO	POR:		r E. Valdera		
									-			
N°	Carga (Kg)	Deform	nación	σ (kg/cm₂)	εı	ι						
1	0		00	0.00	0.00	_						
2	2000		72	11.14	0.01	_						
3	4000 6000		07 35	22.28 33.42	0.01	_		GRÁFICA	ESFUERZO - D	EFORMAC	IÓN	
5	8000	_	51	44.56	0.01	_	0.0250				_	
6	10000	_	66	55.69	0.0	_	0.0200				2.50	
7	12000	5.	77	66.83	0.03	_	0.0200					
8	14000	_	93	77.97	0.0		= 0.0150					
9	16000		03	89.11	0.0		(mm) 0.0100					
10	18000 20000		13 21	100.25 111.39	0.0	_	ਰ 0.0100	1				
12	22000		30	122.53	0.0		0.0050					
13	24000		40	133.67	0.0	213	0.0000					
14	26000		.48	144.80	0.0		0.0000		100 1	50 200	250	300
15	28000		.55 .62	155.94 167.08	0.0	217		0 50	100 1 σ (kg/cm)		250	300
16	30000		.73	178.22		223	17770		. (
18	34000		.80	189.36		226						
19	36000	6	.91	200.50	_	229	1000					
20	38000		.01	211.64	_	233						
21	40000 43259		.03	222.78 240.93		233	12,111					
OBSE	ERVACION		- F. F. II		LACI	STEA	ITE DE LAB	ORATORIO		ASESO	RA	
	RESPO	NSABLES [JEL ENS	ATO	ASI	3150	- CA		A STATE OF THE PARTY OF THE PAR			
		Oute	ful		(X			NOMBRE: K	ely Elizabeth	Núñez Vá	isquez
					MON							- Contraction
NOM	BRE: Calde	ron Valdez,	Hugo Cé	sar			César E. Val 0/07/2023	uera		0/07/2023		1500



ANEXO 24: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 20% de retazos de vidrio, edad 28 días.

AP	¥ 17	LABO	RATO	RIO DE CO	NCRE	TO -	UNIVERSI	DAD P	RIVA	DA DEL NORTE CAJAI	MARCA
							PROTOC			TOTAL CADA	MARCA
		ENSAYO		RES	ISTEN	CIA	A LA COMPI	RESIC	N DE	TESTIGOS CILÍNDRIC	cos
	RSIDAD	NORMA	225			М	TC E704 / A	STM	C39 / N	NTP 339.034	
DEL N		TESIS	A.	COMPARACIO	ÓN DE L	A RE	SISTENCIA A L	A CON	APRESI	ÓN DEL CONCRETO F'C =	210 KG/CM2
D. PR	OBETA:		AL	FV20%-1			IDRIO Y VIDRI METRO PRO			PROPORCIONES DEL 109	%, 15% Y 20%"
ECHA	DE ELAB	ORACIÓN:		01/06/2023	$\overline{}$	JIAIV		_	(Cm)	15.10	
	DE ENSA			30/06/2023	\rightarrow	_	AREA (cr	-		179.08	
	DE LA PRO			28 DÍAS	-		CARGA ÚL		_	39927 K	
		BETA (mm):		302.60	\dashv	_	RESPONSA	100,000,000	\rightarrow	CALDERON VALDEZ,	
		ar in (illin).		302.60			REVISADO	POR:		César E. Valder	a Chávez
N°	Carga (Kg)	Deforma	ión	σ (kg/cm₂)	€u						
1	0	0.00		0.00	0.00		4				
3	2000 4000	2.70 3.09		11.17	0.00	_					
4	6000	3.40	_	22.34 33.50	0.01	_		GRÁ	FICA E	SFUERZO - DEFORMAC	<u>ión</u>
5	8000	3.59		44.67	0.01	19	0.0200 0.0180				
7	10000	3.81		55.84	0.01		0.0180				
8	14000	3.97 4.13		67.01 78.18	0.01		0.0140				
9	16000	4.29		89.35	0.014		0.0120 0.0100	,	/		
10	18000	4.40		100.51	0.014	$\overline{}$	更 0.0100 最 0.0080	1			
11	20000	4.53 4.64		111.68 122.85	0.01	$\overline{}$	0.0060	1			
13	24000	4.78		134.02	0.01	$\overline{}$	0.0040	-			
14	26000	4.89		145.19	0.01	62	0.0020				
15	28000 30000	5.11		156.36 167.52	0.01	_	0.0000)	50	100 150	200 250
17	32000	5.30		178.69	0.01	$\overline{}$				σ (kg/cm2)	
18	34000	5.37		189.86	0.01	_					
19	36000 38000	5.44		201.03	0.018	$\overline{}$					
21	39927	5.49		212.20 222.96	0.018	_					
OBSE	RESPON	ES:	ENSA	YO	ASIST	ENT	TE DE LABO	RATO	RIO	ASESORA	
		Λ Λ	0			1	0.000	1		M	
		Quefarfu	P			X	MAXIM			A State of the sta	
NOM		on Valdez, Hug	o Césa				isa E. Valde	ra	N	OMBRE: Kely Elizabeth Nú	iñez Vásquez
_	A: 20/07/20				feed.		/07/2023			FECHA: 20/07/2023	ATTEMPT OF LIVER OF



ANEXO 25: Protocolo resistencia a la comprensión adicionando 10% de vidrio molido, edad 28 días.

41		LABO	RATO	RIO DE CO	NCRETO	- UNIVERSIDAD PE	RIVADA DEL NORTE CAJAMARCA
		ENSAYO		RESI	STENCIA		N DE TESTIGOS CILÍNDRICOS
Linne	ERSIDAD	NORMA	_				
PRIVA	DA -		-	COMPARACIÓ		ATC E704 / ASTM C	39 / NTP 339 034 PRESIÓN DEL CONCRETO F'C = 210 KG/CM2
DELN	ORTE	TESIS					DO EN PROPORCIONES DEL 10%, 15% Y 20%"
D. PR	OBETA			VM10%-2	DIA	METRO PROBETA	(cm) 15.11
ECH/	DE ELABO	RACIÓN		01/06/2023		AREA (cm ₂):	179.24
ECH/	DE ENSAY	ro.		30/06/2023		CARGA ÚLTIMA:	33014 Kg
DAD	DE LA PROI	BETA		28 DÍAS	\neg	RESPONSABLE:	CALDERON VALDEZ, HUGO CESAR
LTUR	A DE PROB	BETA (mm):		303.83		REVISADO POR:	César E. Valdera Chávez
						-	
N°	Carga (Kg)	Deformac	ión	σ (kg/cm²)	cu		
1	0	0.00		0.00	0.0000]	
3	2000 4000	3.24		11.16 22.32	0.0107	GRÁI	FICA ESFUERZO - DEFORMACIÓN
4	6000	4.05		33.48	0.0133	0.0250	400000000
5	8000	4.31		44.63	0.0142		
7	10000	4.54		55.79 66.95	0.0149	0.0200	
8	14000	4.97		78.11	0.0164	€ 0.0150	
9	16000	5.14		89.27	0.0169	(E) 0.0150	
10	18000 20000	5.32 5.43		100.43 111.58	0.0175	₩ 0.0100	
12	22000	5.54		122.74	0.0179	0.0050	
13	24000	5.62		133.90	0.0185		
14	26000	5.73		145.06	0.0189	0.0000	50 100 150 200
15	28000 30000	5.90		156.22 167.38	0.0194	+	σ (kg/cm2)
17	32000	6.13		178.53	0.0202		
18	33014	6.22		184.19	0.0205		
BSF	RVACIONES				_	0	
DOE	TVACIONES						
	RESPONS	ABLES DEL	ENSA	YO	ASISTE	TE DE LABORATO	DRIO ASESORA
		Λ Λ	0			1000000	
		Wenterfly	P		/ X	UN MAM IN	(Maria
		0-1-1-1	- 11		L		
	RF. Calderon	Valdez, Huge	CASE	ır	NOMBRE	Cosa t. Valdera	NOMBRE: Kely Elizabeth Núñez Vásquez
	: 20/07/2023		, 0030	•/		9/07/2023	FECHA: 20/07/2023