

FACULTAD DE INGENIERÍA

Carrera de Ingeniería Civil

"VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PRISMAS DE ALBAÑILERÍA CON LADRILLO DE ARCILLA INDUSTRIAL CON MORTERO 1:4, UTILIZANDO UN CURADO CONVENCIONAL Y CURADORES QUÍMICOS: CHEMA MEMBRANIL Y SIKACEM CURADOR"

Tesis para optar el título profesional de:

INGENIERO CIVIL

Autor:

Jhony Edwin Rimarachin Mori

Asesor:

Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta https://orcid.org/0000-0002-5247-4190
Cajamarca - Perú



JURADO EVALUADOR

Jurado 1 Presidente(a)	Katia N. Carrión Rabanal	46269439
(4)	Nombre y Apellidos	Nº DNI

	Hugo Rodríguez Chico	45955444
Jurado 2		
	Nombre y Apellidos	Nº DNI

Jurado 3	Mario Carranza Liza	26602358
	Nombre y Apellidos	Nº DNI

INFORME DE SIMILITUD

Jhony Edwin Rimarachin Mori

INFORME DE ORIGINALIDAD

INDICE DE SIMILITUD

2,

0%

FUENTES DE INTERNET

2%

PUBLICACIONES

0%

TRABAJOS DEL ESTUDIANTE

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

196

★ Ariel Rey Villca Pozo. "Utilización de geopolímero para la mejora de las propiedades en morteros calpuzolana y su empleo en países en desarrollo.", Universitat Politecnica de Valencia, 2021

Publicación

Excluir citas Apagado

Excluir bibliografía Apagado

Excluir coincidencias < 1%



DEDICATORIA

A mi familia, por ser un pilar fundamental en mi vida, por su incondicional apoyo en cada paso que doy y por su genuina dedicación en mi formación ética y profesional. A maestros y amigos por su constante motivación y asesoría.



AGRADECIMIENTO

A Dios, quien ha representado una fuente de energía a lo largo de mi carrera universitaria y quien permitió hacer posible este trabajo. A mi familia por su apoyo, respaldo y motivación constante. A mis docentes y asesora por compartir sus experiencias y conocimientos de manera oportuna.



TABLA DE CONTENIDO

JURADO EVALUADOR	2
INFORME DE SIMILITUD	3
DEDICATORIA	4
AGRADECIMIENTO	
TABLA DE CONTENIDO	
ÍNDICE DE TABLAS	7
ÍNDICE DE FIGURAS	9
RESUMEN	10
CAPÍTULO I: INTRODUCCIÓN	11
Realidad Problemática	11
1.1. Formulación del problema	
1.2. Objetivos	23
1.3. Hipótesis	24
CAPÍTULO II: METODOLOGÍA	25
2.1. Tipo de investigación	25
2.2. Población y muestra	25
2.3. Técnicas e instrumentos de recolección y análisis de datos	26
2.4. Procedimientos	27
2.5. Matriz de consistencia	49
CAPÍTULO III: RESULTADOS	50
3.1. Ensayos clasificatorios de la unidad de albañilería	50
3.2. Ensayo de propiedades del agregado fino	53
3.3. Resistencia a la compresión de morteros hidráulicos	55
3.4. Resistencia a la compresión de prismas de albañilería	
CAPÍTULO IV: DISCUSIÓN Y CONCLUSIONES	59
4.1. Discusión	59
4.2. Conclusiones	60
REFERENCIAS	63
ANEXOS	66



ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1. Limitaciones en el uso de la unidad de albañilería para fines estructurales	20
Tabla 2. Muestra considerada	26
Tabla 3. Normas que regulan los ensayos	26
Tabla 4. Clase de unidad de albañilería para fines estructurales	29
Tabla 5. Granulometría de la arena gruesa	36
Tabla 6. Tipos de Mortero	41
Tabla 7. Resistencias características de la albañilería Mpa (kg/cm2)	43
Tabla 8. Factores de corrección de f'm por esbeltez	44
Tabla 9. Coeficientes de corrección de f'm por esbeltez	44
Tabla 10. Tipos de curado utilizados en los prismas de albañilería	46
Tabla 11. Matriz de consistencia	49
Tabla 12. Variación dimensional de la unidad de la albañilería	50
Tabla 13. Alabeo de la unidad de albañilería	50
Tabla 14. Absorción de la unidad de albañilería	51
Tabla 15. Succión de la unidad de albañilería	51
Tabla 16. Resistencia a la compresión de la unidad de albañilería	52
Tabla 17. Análisis granulométrico del agregado fino	53
Tabla 18. Contenido de humedad del agregado fino	54
Tabla 19. Peso unitario del agregado fino	54
Tabla 20. Gravedad específica y absorción del agregado fino	55
Tabla 21. Resistencia a la compresión de morteros hidráulicos	56



abla 22. Resistencia a la compresión de pilas de albañilería curadas convencionalme	ente con
gua potable	56
abla 23. Resistencia a la compresión de pilas de albañilería curadas con Sikacem o	Curador
	57
abla 24. Resistencia a la compresión de pilas de albañilería curadas con Chema Me	mbranil
	58



ÍNDICE DE FIGURAS

Figura 1. Viviendas según material predominante (Censos Nacionales)	.12
Figura 2. Superficies urbanas sometidas al efecto albedo (SENHAMI)	.12
Figura 3. Flujo de Trabajo	.27
Figura 4. Curva granulométrica del agregado fino	53
Figura 5. Resistencias características obtenidas	.58
Figura 6. Toma de medidas para el ensayo de variación dimensional de la unidad	de
albañilería	66
Figura 7. Secado de las unidades de albañilería en el horno	66
Figura 8. Absorción de la unidad de albañilería	66
Figura 9. Succión de la unidad de albañilería	66
Figura 10. Cantera Huayrapongo – Baños del Inca - Cajamarca	67
Figura 11. Resistencia a la compresión de la unidad de albañilería	67
Figura 12. Cuarteo del agregado fino	67
Figura 13. Peso específico del agregado fino	67
Figura 14. Peso unitario del agregado fino	67
Figura 15. Espesor de la junta de mortero de 1cm	68
Figura 16. Mezcla de mortero	68
Figura 17. Curado de los prismas de albañilería	68
Figura 18. Ensayo a compresión de los cubos de mortero	68
Figura 19. Enrasado de pilas	69
Figura 20. Falla de pila tras ser sometida a compresión	69
Figura 21. Ensayo a compresión de pilas de albañilería	69

sistemas innovadores que garanticen la optimización de procesos y repotencien los

El sector de la construcción en Perú está en constante búsqueda de materiales y

RESUMEN

estándares de calidad. La presente investigación tiene como principal objetivo determinar la

variación que existe en la resistencia a la compresión de prismas de albañilería con ladrillo

de arcilla industrial con mortero 1:4, utilizando un curado convencional y curadores

químicos: Chema Membranil y Sikacem Curador. Para lo cual se elaboraron 12 prismas de

albañilería con el mismo proceso de fabricación (4 prismas curados con agua por 7 días, 4

prismas con el curador Chema Membranil y 4 prismas con el curador Sikacem Curador) estos

primas fueron sometidos a compresión a los 28 días de edad, teniendo como resultado que el

método de curado convencional con agua obtuvo la mayor resistencia característica con 75.29

kg/cm2, seguido del método de curado con SikaCem Curador con una resistencia

característica de 58.50 kg/cm2 y por último el método de curado con Chema Membranil

obtuvo la menor resistencia característica con 56.37 kg/cm2. Se llegó a la conclusión que el

método de curado más eficiente en términos de resistencia alcanzada a los 28 días es el curado

convencional con agua potable.

PALABRAS CLAVES: Curado convencional, Curadores químicos, Prismas de albañilería,

Resistencia a la compresión



CAPÍTULO I: INTRODUCCIÓN

Realidad Problemática

La construcción tiene un papel fundamental en nuestro día a día, desde viviendas y edificios de trabajo hasta vías y puentes. Como las necesidades varían, la construcción debe ajustarse para responder a estos nuevos desafíos. La innovación es, por lo tanto, clave para el éxito sostenido del sector de la construcción, a través del desarrollo de nuevos materiales y métodos, las empresas constructoras pueden estar a la cabeza y ejecutar proyectos que satisfagan las necesidades optimizando el proceso que conlleva un proyecto. (CEMEX, 2021)

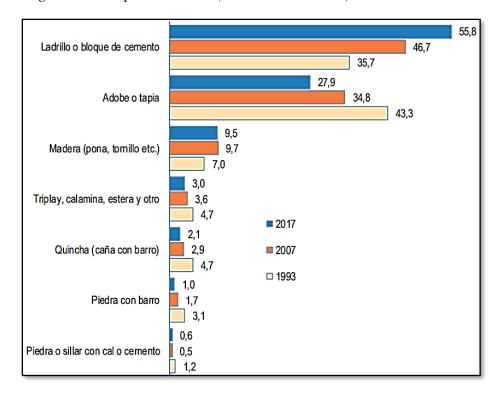
En gran parte de Latinoamérica, incluyendo al Perú, uno de los sistemas constructivos más extendidos para la construcción de viviendas y edificios, es el de albañilería confinada, que consiste en levantar paredes con ladrillos o bloques unidos con mortero y reforzados con columnas y vigas de concreto armado. Este sistema ofrece resistencia sísmica, durabilidad y facilidad de ejecución. (CEMENTOS INKA, 2018)

Según el RNE, básicamente, existen 3 tipos de construcciones: las edificaciones, las obras civiles y las obras electromecánicas. Una edificación es una obra, cuyo destino es albergar actividades humanas, abarcando las instalaciones fijas y complementarias adscritas a ella, la construcción de edificaciones principalmente consiste en viviendas, edificios de oficinas, edificios públicos, locales de servicios, entre otros. (Ministerio de Vivienda, 2016; PUCP, 2017). Los resultados del Censo Nacional realizado en 2017; revelan que el 55,8% de viviendas particulares en el Perú tienen en sus paredes exteriores como material predominante el ladrillo o bloque de cemento. En comparación con el Censo de 2007, es importante destacar el incremento de las viviendas con ladrillo o bloque de cemento en las paredes exteriores, que representa un crecimiento del 43,7% (INEI, 2017)



Figura 1

Viviendas según material predominante (Censos Nacionales)

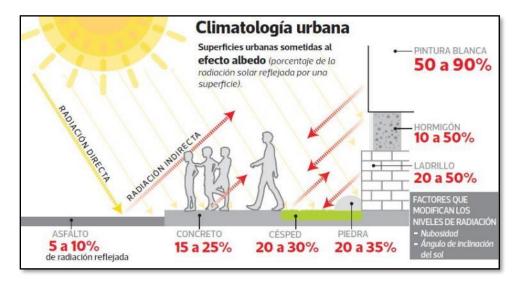


Fuente:(INEI, 2017)

(SENAMHI, 2017) analizó la climatología urbana en Perú, brindando el porcentaje de la radiación solar reflejada por una superficie urbana (efecto albedo). Donde los muros de ladrillo presentan del 20 al 50% de albedo y absorben del 80 al 50% de radiación, lo que combinado con la baja humedad, la velocidad del viento y la temperatura ambiente, afecta la calidad de la mezcla fresca o del concreto endurecido.

Figura 2
Superficies urbanas sometidas al efecto albedo (SENHAMI)





Fuente: (SENAMHI, 2017)

Cajamarca cuenta con un clima templado, seco y soleado en el día, con temperaturas máximas de 21°C a 25°C. A medio día y con un cielo despejado, se llega a tener una radiación UV 15 considerada extremadamente alta. (SENAMHI, 2023) Estos factores pueden inducir a un secado prematuro de las mezclas de concreto y concreto endurecido. Por ello, es de gran importancia realizar el curado en la ejecución de estructuras que utilicen el cemento como material conglomerante, este tiene el objetivo de brindar al hormigón las condiciones adecuadas de humedad y temperatura para el desarrollo de sus propiedades "potenciales", acordes con su composición y características. Las asociaciones dedicadas al estudio de la importancia del curado coinciden en que el curado tiene una influencia directa en las propiedades del concreto endurecido. El desarrollo de la resistencia superficial puede verse reducido significativamente cuando el curado es defectuoso. (Manobanda, 2013)

Tradicionalmente, tanto en la albañilería como en el concreto, la mejor manera de realizar el curado es mantener la estructura húmeda mediante la aplicación continua y frecuente de agua, sin embargo, no siempre es aplicable y con frecuencia es realizado de forma parcial e incompleta. Esta fase del proceso de construcción es una de las más



descuidadas, ya que su importancia no es fácilmente perceptible a corto plazo (Manobanda, 2013) En la actualidad existen varios métodos de curado; desde cubrirlo con pliegos de plástico o arpillera mojada, inmersión de agua, aplicando una membrana de curado o un compuesto de curado y sellado.(The Euclid Chemical Company, 2017).

Los curadores químicos pueden representar una gran alternativa al curado convencional que se realiza durante 7 días, estos están formulados para retener hasta el 95% de agua del concreto por 7 días, a fin de proporcionar la hidratación adecuada. (CHEMA®, 2017) Al ser pulverizados sobre el concreto fresco se adhieren a la superficie, formando una película impermeable al agua y al aire, evitando la evaporación de la mezcla y el secado prematuro del concreto por efectos del sol y/o viento. En el presente trabajo se determinará la variación que existe en la resistencia a la compresión axial de prismas de albañilería con ladrillo de arcilla industrial con mortero relación 1:0:4 (cemento:cal:arena), utilizando el curado convencional y los curadores químicos Membranil de la marca Chema® y Sikacem Curador de la marca Sika®, que son las 2 marcas líderes en aditivos en Perú.

Este estudio se realiza porque puede brindar conocimiento que ayude a optimizar el proceso de curado realizado en las construcciones, ya que en caso se demuestre que los curadores químicos pueden equiparar o incluso superar la resistencia alcanzada con el curado convencional por 7 días, el uso de estos podría representar una reducción en el tiempo y optimización de procesos constructivos, así como una mejora en la calidad de las construcciones de concreto que va relacionado con un correcto curado.

Se han considerado los presentes antecedentes para la investigación:

(Larijo Coaquira, 2021) en su investigación realizada en Moquegua – Perú, titulada
 "Comparación de los curadores químicos de concreto para resistencia a la compresión



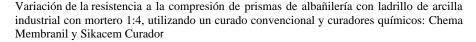
de f'c=210 kg/cm2, Moquegua 2019" tuvo como objetivo evaluar la resistencia a la compresión de los concretos curados con aditivos químicos (SikaCem Curador y curador Membranil Reforzado) y demostrar la efectividad de aplicación de los mismos. Se elaboraron probetas, las cuales fueron ensayadas a los 7, 14 y 28 días, los resultados demuestran que el concreto curado con Membranil Reforzado llega al 80% y el concreto curado con Sika Cem Curador alcanza al 79% de la resistencia requerida, mientras que las probetas que fueron sumergidas en agua (concreto patrón) llegaron al 100%. Se concluyó que las resistencias a la compresión de los concretos curados con el aditivo Membranil Reforzado muestra una ligera ventaja sobre el otro curador químico, y se resalta la efectividad del curado convencional con agua.

- (Ortiz Hinostroza, 2020) en su investigación realizada en Huancayo Perú, titulada "Comparación entre el curado convencional de concreto y curado con Antisol en la resistencia del concreto" tuvo como objetivo determinar la influencia del curado convencional en comparación con el uso del curador químico "Antisol" en la resistencia del concreto. Tras someter probetas de concreto diseñadas a ensayo de compresión, determinó que el curador químico antisol permite conseguir una mejor resistencia del concreto, siempre y cuando se coloquen tres capas, por otro lado si el curador químico es aplicado en una única capa, cumple mínimamente la resistencia de diseño del concreto.
- ➤ (Jácobo Alcántara, 2019) en su investigación realizada en Trujillo Perú, titulada "Influencia del curado del concreto con agua y curado artificial en la resistencia a la compresión del concreto" tuvo como objetivo determinar la influencia del curado de concreto con agua y curado artificial en la resistencia a la compresión, para lo cual se fabricaron probetas de 10 cm de diámetro y 20 de altura con un f'c=210 kg/cm2, donde



se varió el curado. Tras someter las probetas a compresión se obtuvo que a los 7 días, Sikacemcurador es quien logra una mayor resistencia con 154.50 kg/ cm2, luego Membranil Vista con 149.75 kg/cm2 y por último el Agua con 138.75 kg/cm2. A los 14 días el Agua logra una resistencia de 161.50 kg/cm2, Membranil Vista 154.50 kg/cm2 y Sikacemcurador 146.75 kg/cm2. A los 21 días el Agua tiene una resistencia de 188.75 kg/cm2, Membranil Vista 167.75 kg/cm2 y Sikacemcurador 165.75 kg/cm2 y por último a los 28 días el agua otorgó una resistencia de 204 kg/cm2, seguido por el curador Sikacemcurador con 180.25 kg/cm2, y Membranil Vista con 170.5 kg/cm2. Se concluyó que el curado con agua otorga mayor resistencia a la compresión del concreto.

- (Aguilar Moscoso, 2019) en su investigación realizada en Trujillo Perú, titulada "Influencia del curado del concreto con aditivos químicos en la resistencia a la compresión y permeabilidad de mezclas de concreto convencional, Trujillo 2019" tuvo como objetivo determinar la influencia de los aditivos químicos curadores de la marca Sika Antisol S, Super Curador Chema y Per Kurevista con un curado por inmersión en agua en la resistencia a la compresión y permeabilidad del concreto convencional. Para lo cual se elaboraron probetas cilíndricas de 15 cm de diámetro y 30 cm de altura, que fueron ensayadas a los 3, 7 y 28 días de curado. Se obtuvo que la resistencia de los testigos curados con agua es de 301kg/cm2, que representa a un valor patrón, mientras que con Super Curador Chema, obtuvo 270kg/cm2, 90% del concreto patrón, Per Kurevista, con 266kg/cm2, equivalente al 88% del concreto patrón y Sika Antisol con 280kg/cm2, que viene a ser el 93% del concreto patrón. Concluyendo que Sika Antisol se acercó más al valor obtenido por el curado tradicional con una diferencia del 7%.
- Contreras Usedo & Velazco Chávez, 2018) en su investigación realizada en Arequipa
 - Perú, titulada "Análisis del método de curado en especímenes de losas de concreto





simple, simulando condiciones constructivas de obra en la ciudad de Arequipa" tuvieron como objetivo comparar la resistencia a la compresión que se obtiene cuando el concreto en losas es sometido a métodos de curado distintos como: curado con agua mediante inundación por riego continuo, curado con agua mediante inundación por riego discontinuo, curado con cobertura húmeda de geotextil y curado con curador químico, con diferentes periodos de curado, 3 y 7 días, y para dos relaciones agua/cemento. Se realizaron especímenes para distintas resistencias de diseño, 210 y 280 kg/cm2. Se llegó a la conclusión que el curado realizado con el curador químico antisol en losas de concreto simple para una resistencia de diseño f´c: 210 Kg/cm2, a la edad de 28 días, otorgó bajas resistencias a la compresión, con valores que oscilan el 85% del concreto patrón, mientras que para una resistencia de diseño f´c: 280 Kg/cm2 la resistencia que obtuvo fue mayor (94.81%). Esto se atribuye a que un concreto con relación agua/cemento 0.46, tiene una taza de desarrollo de impermeabilidad mayor que un concreto con relación agua/cemento 0.56; adicionalmente los curadores químicos desarrollan una película impermeable que conserva la humedad del concreto, pero no adicionan humedad a este.

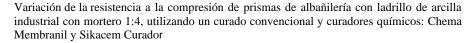
Valenzuela Noa, 2018) en su investigación realizada en Lima, Perú, titulada "Estudio de la variación de la resistencia del concreto en obra aplicando diferentes métodos de curado, Lima 2018" tuvo como objetivo evaluar la influencia de los métodos de curado en la variación de la resistencia del concreto en obra. Tras realizar ensayos de resistencia a compresión, se determinó que, a los 28 días de curado, en términos de variación porcentual tomando a la resistencia a la compresión del curado convencional como muestra patrón (100%); con curador químico Sika Antisol, se obtuvo 82.40, 86.02 y



- 91.44 %, disminuyendo en 17.60, 13.98 y 8.56 % con respecto al curado convencional con agua potable.
- (Horna Barriga, 2018) en su investigación realizada en Trujillo, Perú titulada "Influencia de los curadores, tiempo de curado y número de capas en la superficie del concreto sobre la resistencia a compresión, Trujillo 2018" tuvo como objetivo evaluar la influencia de los curadores, tiempo de curado y número de capas en la superficie del concreto sobre la resistencia a compresión. Se recopilaron datos de resistencia a compresión de probetas cilíndricas de concreto de 10 cm de diámetro y 20 de altura, los cuales fueron ensayados a 3, 7, 14 y 28, se evaluó la mejor dosificación de cada curador a los 28 días, obteniendo valores en porcentajes respecto al curado por inmersión en agua + cal. Obteniendo con el curado con Eucocure un valor de 89.40%, curado con Sika Antisol S logro un porcentaje de 90.11%, el curador Z membrana blanco alcanzo un valor de 103.18%, el curador Membranil reforzado obtuvo un valor de 104.95% superando estos 2 últimos curadores químicos al curado patrón, también se aplicó un curado tipo obra el cual arrojó un porcentaje de 95.41% y por último el método sin curado obtuvo un valor de 75.97 %. Concluyendo que el mejor resultado lo tuvo el curado con curador Membranil reforzado de la marca Chema y el valor más bajo con el método sin curar.

Se ha considerado pertinente delimitar las siguientes definiciones:

Albañilería: Se define como un conjunto de unidades trabadas o adheridas entre sí con algún material, como el mortero de barro o de cemento. Las unidades pueden ser naturales (piedras) o artificiales (adobe, tapias, ladrillos y bloques).(Bartolome, 1994)





Albañilería Confinada: Albañilería reforzada con elementos de concreto armado en todo su perímetro, vaciado posteriormente a la construcción de la albañilería. La cimentación de concreto se considerará como confinamiento horizontal para los muros del primer nivel. (Ministerio de Vivienda, 2016)

El pórtico de concreto armado que rodea al muro, sirve para ductilizar al sistema. Esto sirve, para otorgarle la capacidad de deformación inelástica, incrementando así levemente su resistencia, por el hecho de que la viga (solera, viga collar, collarín, viga ciega) y las columnas son elementos de dimensiones pequeñas y con escaso refuerzo. Adicionalmente, el pórtico funciona como elemento de arriostre cuando la albañilería se ve sujeta a acciones perpendiculares a su plano. (Bartolome, 1994)

Unidad de albañilería: Ladrillos y bloques de arcilla cocida, de concreto o de sílice-cal. Puede ser sólida, hueca, alveolar o tubular. (Ministerio de Vivienda, 2016) La unidad de albañilería es el componente básico para la construcción de la albañilería. Se elabora de materias primas diversas: la arcilla, el concreto de cemento portland y la mezcla de sílice y cal son las principales. (Bartolome, 1994)

Ladrillo: Los ladrillos son aquellas unidades con las que se levantan los muros y se aligera el peso de los techos. Existen ladrillos de diferentes materiales: concreto, silicio, calcáreos, etc. Pero los más usados para una vivienda son los de arcilla. Sus dimensiones dependen del lugar donde van a ser colocados (muros, techos, etc.) (Aceros Arequipa, 2022)

Tipos de ladrillo:

• Ladrillo Macizo: Es una unidad de albañilería cuya sección transversal en cualquier plano paralelo a la superficie de asiento, tiene un área igual o mayor que el 70% del



área bruta en el mismo plano. Además, debe contener menos de un 10 % de perforaciones.(Aceros Arequipa, 2022)

- Ladrillo Hueco: Unidad de albañilería cuya sección transversal en cualquier plano paralelo a la superficie de asiento tiene un área equivalente menor que el 70% del área bruta en el mismo plano. Además, poseen orificios horizontales y son utilizados para tabiquería que no soportan grandes cargas.(Aceros Arequipa, 2022)
- Ladrillo Perforado: También conocido como ladrillo King Kong 18 huecos, es la unidad que tiene perforaciones que ocupen como mínimo el 10% de la superficie. Se utiliza para muros portantes (Aceros Arequipa, 2022)
- Ladrillo Tubular: Es una unidad de albañilería con huecos paralelos a la superficie de asiento. Se utilizan para techos de losas aligeradas. (Aceros Arequipa, 2022)

La aplicación o uso de las unidades de albañilería se encuentra condicionado a lo establecido por el RNE en la norma E0.70 de albañilería, donde se especifican las limitaciones en el uso de albañilería para fines estructurales dependiendo de las zonas sísmicas indicadas en la norma E.030 Diseño Sismorresistente.

Tabla 1Limitaciones en el uso de la unidad de albañilería para fines estructurales

LIMITACIONES EN EL USO DE LA UNIDAD DE ALBAÑILERÍA PARA FINES ESTRUCTURALES			
	ZONAS SÍSI	MICAS 2 Y 3	ZONA SÍSMICA 1
TIPO	Muro portante en edificios de 4 pisos a más	Muro portante en edificios de 1 a 3 pisos	Muro portante en todo edificio
Sólido Artesanal	No	Sí, hasta dos pisos	Sí



Sólido Industrial	Sí	Sí	Sí
Alveolar	Sí Celdas totalmente rellenas con grout	Sí Celdas parcialmente rellenas con grout	Sí Celdas parcialmente rellenas con grout
Hueca	No	No	Sí
Tubular	No	No	Sí, hasta 2 pisos

Nota: Elaboración propia en base a norma E.070 del RNE (Ministerio de Vivienda, 2016)

Mortero: Constituido por una mezcla de aglomerantes y agregado fino a los cuales se añadirá la máxima cantidad de agua que proporcione una mezcla trabajable, adhesiva y sin segregación del agregado. Para la elaboración del mortero destinado a obras de albañilería, se tendrá en cuenta lo indicado en las Normas NTP 399.607 y 399.610. (Ministerio de Vivienda, 2016) Se puede usar para asentar los ladrillos, para lo cual se usará arena gruesa; o para tarrajear las paredes y cielos rasos, en cuyo caso se usará arena fina.(Aceros Arequipa, 2022)

Curado del muro de albañilería: Después de colocado, es necesario garantizar que el concreto desarrolle totalmente, su resistencia, por lo cual es muy importante mantenerlo húmedo por lo menos los 7 primeros días. (Aceros Arequipa, 2022). Un mortero con buen comportamiento debe tener una retentividad mayor al 70%, el no curar la albañilería puede disminuir la resistencia a la compresión y a la abrasión del mortero de pega, por pérdida prematura del agua de amasado, así como también presenta un aumento negativo de la retracción, pudiendo separar el ladrillo del mortero de pega. El curado se hace de la misma forma que en el concreto. (ICH, 2010)

Curado con agua: Es el método que produce los mejores resultados, pero presenta inconvenientes de tipo práctico, Con este método se consiguen buenos resultados y es fácil



de ejecutar. Tiene el inconveniente de que la intermitencia o la aplicación ocasional, pueden conducir a un curado deficiente. El agua para curado del concreto debe estar libre de contaminantes y materiales deletéreos. (Cementos YURA, 2022)

Compuestos de curado líquido (Curadores Químicos): Los curadores químicos pueden representar una gran alternativa al curado convencional que se realiza durante 7 días. Estos están formulados para retener hasta el 95% de agua del concreto por 7 días, a fin de proporcionar la hidratación adecuada.(CHEMA®, 2017) Entre las materias primas que normalmente se usan en la fabricación de compuestos de curado se pueden citar: ceras, resinas, caucho clorado y disolventes altamente volátiles. Dichos compuestos deben estar diseñados de tal manera que formen un sello poco tiempo después de haber sido aplicados; además, no deben reaccionar con la pasta de cemento. Los compuestos líquidos de curado que forman membrana deben cumplir las especificaciones de la Norma ASTM C 309.

Los compuestos que forman membrana normalmente se aplican con fumigadora manual o rociadores mecánicos. El momento óptimo para la aplicación de los compuestos líquidos es aquel en el cual se observa que ha desaparecido agua libre de la superficie del concreto, aunque sin demorar la aplicación tanto que el compuesto sea absorbido por los poros superficiales del concreto. (Cementos YURA, 2022). Los compuestos que forman membrana tienen ventajas grandes sobre los demás métodos, que pueden ser aprovechadas para maximizar la productividad en obra entre las cuales destacan que: No requieren que se les mantenga humedecidos para asegurar que no absorban agua de la mezcla.; muy fácil manejo a diferencia de las telas, arena, paja, pasto. Además que pueden ser aplicados antes de que inicie la aplicación del curado húmedo y se complementan. (ACI Committee 308R, 2008)



Prismas de albañilería: Los prismas o pilas de albañilería están compuestos por dos o más unidades de albañilería (ladrillos) enteras, asentadas una sobre otra mediante mortero. La altura de los prismas no debe ser excesiva, a fin de facilitar su construcción, almacenaje y transporte desde la obra hacia el laboratorio. Estas pilas, a la edad de 28 días, son ensayadas a compresión axial y los resultados se utilizan para diseñar estructuralmente los muros de los edificios y para controlar la calidad de la albañilería en la construcción. (Bonilla Mancilla, 2006)

1.1.Formulación del problema

¿Cuál es la variación de la resistencia a la compresión de prismas de albañilería con ladrillo de arcilla industrial con mortero 1:4, utilizando un curado convencional y curadores químicos: Chema Membranil y Sikacem Curador?

1.2.Objetivos

1.2.1. Objetivo General

Determinar la variación de la resistencia a la compresión de prismas de albañilería con ladrillo de arcilla industrial con mortero 1:4, utilizando un curado convencional y curadores químicos: Chema Membranil y Sikacem Curador

1.2.2. Objetivos Específicos

- Clasificar el ladrillo de arcilla industrial comercializado en Cajamarca de acuerdo a la Norma Técnica Peruana E.070
- Determinar las principales propiedades físicas y mecánicas del ladrillo industrial comercializado en Cajamarca.
- Determinar la resistencia a compresión de cubos de mortero con mezcla (C:A) 1:4
- Determinar las principales propiedades del agregado fino de la cantera Huayrapongo

1.3.Hipótesis

 Los prismas de albañilería con ladrillo de arcilla industrial con mortero 1:4 curados convencionalmente con agua potable, obtendrán una resistencia mayor o igual a los prismas curados con los curadores químicos: Chema Membranil y Sikacem Curador.



CAPÍTULO II: METODOLOGÍA

2.1. Tipo de investigación

La presente investigación presenta un enfoque cuantitativo, que de acuerdo a (Hernández Sampieri et al., 1997) es aquel enfoque utiliza la medición numérica, conteo, y comúnmente la estadística. Es de diseño experimental, que según (Vásquez Hidalgo, 2016) en una investigación con este diseño, se tiene un control de las variables por parte del investigador en un ambiente controlado, y desea comprobar los efectos de una intervención específica.

Así mismo presenta un corte transversal, debido a que se relaciona datos obtenidos en un solo momento, en un único tiempo para su posterior análisis. Se enmarca dentro del tipo descriptivo, que según (Hernández Sampieri et al., 1997) en un estudio descriptivo se selecciona una serie de cuestiones y se mide cada una de ellas independientemente, para así y valga la redundancia describir lo que se investiga.

2.2.Población y muestra

2.2.1. Población

En la presente investigación, se consideró una población finita, debido a que se conoce el número exacto de elementos que constituyen el estudio. La población estuvo constituida por 12 prismas de albañilería fabricados con ladrillo industrial y mortero en proporción 1:4 con un espesor de 1cm.

2.2.2. Muestra

Para determinar la muestra se empleó el muestreo no probabilístico. Estuvo constituida por 12 prismas de albañilería con el mismo proceso de fabricación (4 prismas para cada método de curado, considerando que la NTP 399.605 establece que una muestra



debe estar constituida por lo menos por 3 prismas), variando el método de curado al cual eran sometidas. Teniendo la siguiente distribución:

Tabla 2 *Muestra considerada*

MÉTODO	TIPO DE CURADO	N° DE ESPECÍMENES
I	Convencional (Agua potable)	4
II	Curador Químico (Chema Membranil)	4
III	Curador Químico (Sikacem Curador)	4

2.3. Técnicas e instrumentos de recolección y análisis de datos

La técnica de recolección de datos utilizada fue la observación simple directa no participante, debido a que, datos como la resistencia a compresión (f'm) de los prismas de albañilería fueron obtenidos desde una postura totalmente alejada y sin involucramiento alguno con el hecho o grupo a abordar. Los instrumentos para recolectar datos, fueron fichas de protocolos de laboratorio de acuerdo a lo establecido por las NTP correspondientes a cada ensayo, estas fichas fueron verificadas por el encargado del laboratorio y el asesor a cargo de la investigación. Además se utilizaron hojas de cálculo para el procesamiento de datos.

Tabla 3 *Normas que regulan los ensayos*

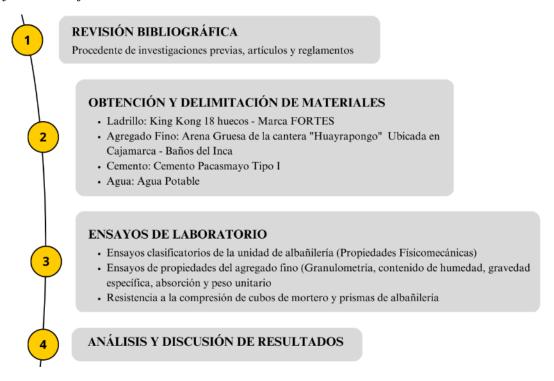
Ensayo	Norma			
Unidades de albañilería				
Variación Dimensional				
Alabeo	NTP 399.604 y			
Absorción y Succión	NTP 399.613			
Resistencia a la compresión de unidades de albañilería				
Agregado Fine	0			
Análisis granulométrico	ASTM C136 y NTP 400.012			
Contenido de humedad	ASTM D2216 y NTP 399.127			
Gravedad específica y absorción	ASTM C128 – NTP 400.022			
Peso Unitario	ASTM C29 - NTP 400.017			
Mortero				
Resistencia a compresión de cubos de mortero	ASTM C109 y NTP 334.051			
Prismas de albañilería				
Resistencia a la compresión de prismas de albañilería	NTP 399.605 y 399.621			

2.4.Procedimientos

Se realizó siguiendo el siguiente flujo de trabajo.

Figura 3

Flujo de Trabajo



2.4.1. Revisión bibliográfica

Se recopiló información procedente de fuentes confiables como el Reglamento Nacional de Edificaciones, específicamente la E.070 de Albañilería, estudios previos considerados en los antecedentes, artículos indexados en revistas y normas que regulan los ensayos conforme se indica en la tabla N°3.

2.4.2. Delimitación de materiales

Cemento: De acuerdo a (Bartolome, 1994), se utiliza básicamente el cemento portland tipo I y excepcionalmente, el cemento portland tipo II. Por lo que para esta investigación se utilizó el cemento Pacasmayo tipo I.



Ladrillos: Se utilizaron ladrillos KK de 18 huecos marca FORTES, la aceptación de estos se realizó de acuerdo a la norma E.070 Del RNE (Ministerio de Vivienda, 2016) dependiendo de los siguientes criterios:

- a) La unidad de albañilería no tendrá materias extrañas en sus superficies o en su interior, tales como guijarros, conchuelas o nódulos de naturaleza calcárea
- b) La unidad de albañilería de arcilla estará bien cocida, tendrá un color uniforme y no presentará vitrificaciones. Al ser golpeada con un martillo, u objeto similar, producirá un sonido metálico.
- c) La unidad de albañilería no tendrá resquebrajaduras, fracturas, hendiduras grietas u otros defectos similares que degraden su durabilidad o resistencia.
- d) La unidad de albañilería no tendrá manchas o vetas blanquecinas de origen salitroso o de otro tipo.

Agregado Fino: Se adquirió de la cantera "Huayrapongo" ubicada al cauce del río Chonta a 3250 m.s.n.m. en el distrito de Baños del inca, siguiendo las recomendaciones del (Ministerio de Vivienda, 2016) que indica que, es conveniente que la arena sea gruesa, libre de materia orgánica y sales, con granos redondeados y de una granulometría completa (con variedad en el tamaño de las partículas), ya que así se pueden llenar los espacios vacíos.

Agua: Siguiendo las recomendaciones de (Bartolome, 1994), se utilizó agua potable, libre de materias orgánicas y de sustancias deletéreas (aceite, ácidos, etc.).

2.4.3. Ensayos para clasificar las unidades de albañilería (Ladrillos)

Para efectos del diseño estructural, las unidades de albañilería tendrán las características indicadas en la siguiente tabla.



Tabla 4Clase de unidad de albañilería para fines estructurales

LACIE	VARIACIÓN DE LA DIMENSIÓN (Máxima en porcentaje)	ALABEO	RESISTENCIA CARACTERÍSTICA A
LASE	(Máxima en porcentaje)	(Máximo en	COMPRESIÓN

CLASE DE UNIDAD DE ALBAÑILERÍA PARA FINES ESTRUCTURALES

CLASE	(Maxima en porcentaje)		(Máximo en _ mm)	COMPRESION f'b ,mínimo en Mpa (kg/cm²)	
	Hasta 100 mm	Hasta 150 mm	Más de 150 mm		sobre área bruta
LADRILLO I	± 8	± 6	± 4	10	4,9 (50)
LADRILLO II	± 7	± 6	± 4	8	6,9 (70)
LADRILLO III	± 5	± 4	± 3	6	9,3 (95)
LADRILLO IV	± 4	± 3	± 2	4	12,7 (130)
LADRILLO V	± 3	± 2	± 1	2	17,6 (180)
BLOQUE P	± 4	± 3	± 2	4	4,9 (50)
BLOQUE NP	± 7	± 6	± 4	8	2,0 (20)

Nota: Elaboración propia en base a norma E.070 del RNE (Ministerio de Vivienda, 2016)

2.4.3.1. Variación dimensional conforme a la NTP 399.604 Y NTP 399.613

a) Materiales

> 10 unidades enteras y secas de albañilería (Ladrillos)

b) Herramientas

- Vernier
- Regla de acero graduada de 30cm

c) Procedimiento

Se midieron todos los especímenes con una regla de acero graduada de 30 cm, con divisiones de 1 mm. Los espesores de las paredes laterales se midieron con un calibre Vernier graduado con divisiones de 0,4mm. Se determinó la variación de cada arista, obteniendo 4 medidas (en mm) en la parte media de cada cara, y registrando el promedio de las 4 medidas, teniendo el ancho (A), el largo (L) y la altura (H).

Variación de la resistencia a la dindustrial con mortero 1:4, utiliz

Variación de la resistencia a la compresión de prismas de albañilería con ladrillo de arcilla industrial con mortero 1:4, utilizando un curado convencional y curadores químicos: Chema Membranil y Sikacem Curador

Para determinar la variación dimensional se hizo uso de la siguiente ecuación.

Ecuación 1

Variación Dimensional

 $V\% = \frac{(De - Dp)}{De} x100$

Donde:

De: Dimensión específica de fábrica

Dp: Dimensión promedio

2.4.3.2. Alabeo conforme a la NTP 399.604 Y NTP 399.613

a) Materiales

Las mismas 10 unidades enteras y secas de albañilería (Ladrillos) utilizadas en la

variación dimensional

b) Herramientas

> Brocha, para limpiar superficialmente los especímenes

Cuña graduada y numerada en divisiones de 1mm.

Regla metálica

➤ Superficie plana de acero en el rango de 0.025 no menor de 300 mm x 300 mm.

c) Procedimiento

Los especímenes se ensayaron tal cual se recibieron, eliminando únicamente el polvo

adherido en la superficie con la brocha. Se midieron las muestras con ayuda de la cuña

de madera, registrando el promedio del alabeo. La superficie en donde se realizó el

ensayo fue plana, tal como indica la NTP 399.613, además se consideraron los siguientes

criterios:



- Superficies cóncavas: Cuando la distorsión medida, correspondía a una superficie cóncava, se colocó la varilla de borde recto longitudinal o diagonalmente a lo largo de la superficie a medir, adoptándose la ubicación que daba la mayor desviación de la línea recta. Se escogió la mayor distancia de la superficie del espécimen a la varilla de borde recto. Con ayuda de la regla de acero o la cuña, se midió esta distancia con una aproximación de 1 mm, finalmente se registró como la distorsión cóncava de la superficie.
- ➢ Bordes cóncavos: Cuando la distorsión a medir era la de un borde y cóncava, se colocó la varilla de borde recto entre los extremos del borde cóncavo a ser medido. Se seleccionó la distancia más grande desde el borde del espécimen a la varilla con borde recto. Con la ayuda de la cuña, se midió esta distancia con una aproximación de 1 mm, y se registró como la distorsión cóncava del borde.
- ➤ Superficies convexas: Cuando la distorsión a medir era la de una superficie convexa, se colocó el espécimen con la superficie convexa en contacto con una superficie plana y con las esquinas aproximadamente equidistantes de la superficie plana. Con ayuda de la cuña, se midió la distancia con una aproximación de 1 mm de cada una de las 4 esquinas desde la superficie plana. Se registró el promedio de las 4 medidas como la distorsión convexa del espécimen
- ➢ Bordes convexos: Cuando la distorsión a medir era la de un borde convexo, se colocó la varilla de bordes rectos entre los extremos del borde convexo. Seleccionando la distancia más grande del borde del espécimen a la varilla. Con ayuda de la cuña, se midió esta distancia con una aproximación de 1 mm y se registró la distorsión convexa del borde.

2.4.3.3.Absorción conforme a la NTP 399.604 Y NTP 399.613

a) Materiales

> 5 unidades de albañilería enteras (Ladrillos)

b) Equipos

➤ Balanza con capacidad no menor a 2000 g y una aproximación de 0.5g

➤ Horno ventilado de 110 °C a 115 °C

c) Herramientas

Recipiente donde se puedan sumergir en agua las unidades de albañilería

Paño absorbente para limpiar el agua superficial de las unidades.

d) Procedimiento

Comenzó con el secado y ventilado de los especímenes en el horno por 24 horas,

consecutivamente se dejaron enfriar estos por un periodo de 4 horas. Ya con los

especímenes secos y ventilados, fueron sumergidos en agua potable por 24 horas.

Posteriormente fueron retirados, se limpió el agua superficial con el paño absorbente, y

se pesaron todos los especímenes dentro de los cinco minutos consecutivos luego de ser

retirados del agua. Para calcular la absorción de cada espécimen, se hizo uso de la

siguiente ecuación.

Ecuación 2

Absorción

Absorción $\% = \frac{100 (Ws - Wd)}{Wd}$

Donde:

Wd : Peso seco del espécimen



Ws: Peso del espécimen saturado, después de la sumersión en agua fría

Los cálculos del promedio de la absorción de todos los especímenes ensayados fueron realizados con una aproximación de 0,1%

2.4.3.4.Succión conforme a NTP 399.604 Y NTP 399.613

a) Materiales

> 5 unidades de albañilería enteras (Ladrillos)

b) Equipos

- ➤ Balanza con capacidad no menor a 2000 g y una aproximación de 0.5g
- Cronómetro
- ➤ Horno ventilado de 110 °C a 115 °C

c) Herramientas

- ➤ Bandeja y recipiente para agua, con una profundidad no menor de 25 mm
- ➤ 2 barras de acero no corrosible de 120 mm a 150 mm de longitud con sección transversal triangular, semicircular o rectangular, de espesor aproximado de 6mm.

d) Procedimiento

Comenzó con el secado y ventilado de los especímenes en el horno por 24 horas, consecutivamente se dejaron enfriar estos por un periodo de 4 horas. Se tomó el peso inicial de las unidades de albañilería (Ps), posteriormente se colocaron los especímenes sobre los soportes de acero, controlando el nivel de agua requerido, 3 mm sobre los apoyos. Se dejaron durante un minuto registrado con ayuda del cronómetro para finalmente ser retirados, secados con un paño y pesados nuevamente (Pm). La norma E070 recomienda que al instante de asentarse, la succión esté comprendida entre 10 y 20 gr/min en un área de 200 cm².

Se determinó la diferencia del peso en gr, entre el peso inicial y final con el peso del agua absorbida por el ladrillo durante el minuto de contacto con el agua.

Con los pesos previamente indicados (Ps y Pm) en gramos, y el área (A) de contacto de la unidad con agua en cm² se procedió a utilizar la siguiente ecuación.

Ecuación 3

Succión

$$S\left(\frac{\frac{gr}{min}}{200cm^2}\right) = \frac{(Pm - Ps)}{A}x200$$

Donde:

Pm: Peso de la unidad mojada (gr)

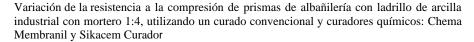
Ps: Peso de la unidad seca (gr)

A: Área de contacto de la unidad (cm²)

2.4.3.5.Resistencia a la compresión de las unidades de albañilería NTP 399.604 Y NTP

399.613

- a) Materiales
- ➤ 6 unidades de albañilería enteras secas (Ladrillos)
- > Yeso
- Nivel de mano
- b) Equipos
- Máquina de compresión
- > Regla graduada o vernier
- c) Procedimiento





Se refrentaron los especímenes previamente secos y enfriados, con yeso, de tal forma que la superficie quede totalmente nivelada. Se colocó una capa delgada de yeso calcinado que fue distribuida sobre una placa, este refrentado fue aproximadamente del mismo espesor para todos los especímenes, sin exceder de 3mm. Se dejó reposar el refrentado de los especímenes por 24 horas antes del ensayo.

Los especímenes fueron ensayados sobre su mayor dimensión, se colocó el bloque de rotura inferior sobre el cabezal de la prensa hidráulica, el centro de la superficie del bloque esférico de tal forma que coincida con el centro de la superficie del bloque que tenía contacto con el espécimen. La Resistencia a compresión de las unidades de albañilería (f'b) se obtuvo restando una desviación estándar al valor promedio de la muestra. La resistencia de cada espécimen se calculó dividiendo la carga de rotura entre el área bruta de la superficie de asiento, se calculó con las siguientes ecuaciones.

Ecuación 4

Resistencia a la compresión del espécimen (kg/cm2)

$$C = \frac{W(kg)}{A(cm2)}$$

Donde:

W: Máxima carga indicada por la máquina de ensayo

A:Promedio del área bruta de las superficies de contacto superior e inferior del espécimen.

Ecuación 5

Resistencia característica a compresión axial de la unidad de albañilería (Kg/cm2)

$$f'b = \overline{c} - \sigma$$

\bar{c}: Promedio de la resistencia a la compresión de la muestra (kg/cm2)

σ: Desviación estándar de la muestra (kg/cm2)

2.4.4. Ensayo de propiedades del agregado fino

2.4.4.1. Análisis granulométrico del agregado conforme a ASTM C136 y NTP 400.012

Para la elaboración del mortero, la granulometría de la arena gruesa requirió encontrarse dentro de los parámetros indicados en la norma E.070 del RNE.

Tabla 5Granulometría de la arena gruesa

GRANULOMETRÍA DE LA ARENA GRUESA					
MA	LLA ASTM	% QUE PASA			
N° 4	(4,75 mm)	100			
N° 8	(2,36 mm)	95 a 100			
N° 16	(1,18 mm)	70 a 100			
N° 30	(0,60 mm)	40 a 75			
N° 50	(0,30 mm)	10 a 35			
N° 100	(0,15 mm)	2 a 15			
N° 200	(0,075 mm)	Menos de 2			

Nota. No deberá de quedar retenido más del 50% de arena entre dos mallas consecutivas, el módulo de fineza estará comprendido entre 1,6 y 2,5. Elaboración propia en base a norma E.070 del RNE (Ministerio de Vivienda, 2016)

a) Materiales

2kg de muestra de agregado fino seco

b) Equipos

- ➤ Balanza con sensibilidad de 0.1 %
- ➤ Juego de tamices N°4, 8, 16, 30, 50, 100, 200 c/cazoleta



➤ Horno ventilado de 110 °C a 115 °C

c) Procedimiento

Con la muestra del agregado fino previamente cuarteada y secada, se colocó la muestra sobre el tamiz superior del juego de tamices "N°4, N°8, N°16, N°30, N°50, N°100, N°200 c/cazoleta". Estos se encajaron en orden de abertura decreciente, posteriormente se agitó el juego de tamices manualmente, para finalmente pesar la cantidad retenida en cada tamiz y determinar el porcentaje pasante acumulado, a fin de determinar si se encontraba dentro de los límites indicados en la tabla N°6.

Para el módulo de finura, se sumó el porcentaje acumulado retenido de material de cada uno de los siguientes tamices "N° 4, N° 8, N° 16, N° 50, N° 100" dividiendo esto entre 100.

2.4.4.2. Contenido de humedad conforme a ASTM D2216 y NTP 399.127

a) Materiales

- Muestra de agregado fino sin alterar
- Recipientes resistentes a la corrosión, y al cambio de peso cuando es sometido a enfriamiento o calentamiento continuo

b) Equipos

- Balanza con sensibilidad de 0.1 %
- \triangleright Horno ventilado de 110 ± 5 °C

c) Procedimiento

Se colocó el agregado húmedo dentro de los recipientes, se determinó el peso del recipiente y el material húmedo haciendo uso de la balanza. Posteriormente se ingresaron los recipientes con el agregado al horno a 110 ± 5 °C por el tiempo requerido hasta obtener un peso constante. Finalmente se retiraron los recipientes, se dejaron enfriar y se



determinó el peso en la misma balanza. El contenido de humedad se calculó haciendo uso de la siguiente fórmula:

Ecuación 6

Contenido de humedad

 $\% \ Contenido \ de \ Humedad = \frac{Peso \ agregado \ saturado - Peso \ agregado \ secado \ al \ horno}{Peso \ agregado \ secado \ al \ horno} \ x \ 100\%$

2.4.4.3.Gravedad específica y absorción del agregado fino conforme a ASTM C128 y NTP 400.022

a) Materiales

➤ 1 kg de agregado fino

b) Equipos

- ➤ Balanza con sensibilidad de 0.1 %
- Frasco volumétrico de 500 cm3 de capacidad, calibrado hasta 0,1 cm3 a 20 °C
- \triangleright Horno ventilado de 110 ± 5 °C
- Molde cónico, metálico de 40 ± 3 mm de diámetro interior en su base menor, 90 ± 3 mm de diámetro interior en una base mayor y 75 ± 3 mm de altura.
- \triangleright Varilla para apisonado, metálica, recta, con un peso de 340 \pm 15 g y terminada en un extremo en una superficie circular plana para el apisonado, de 25 \pm 3 mm de diámetro.
- Secadora de cabello

c) Procedimiento

Se mezcló uniformemente el agregado fino y se redujo por cuarteo hasta obtener un espécimen de ensayo de aproximadamente 1 kg, posteriormente se colocó el agregado fino obtenido por cuarteo y secado a peso constante a una temperatura de 110 ± 5 °C en



un recipiente cubriéndolo con agua dejando reposar durante 24 horas. Pasadas estas 24 horas, se decantó el agua evitando pérdida de finos y extendió el agregado sobre una superficie plana expuesta a una corriente de aire tibio (secadora de cabello) y removió frecuentemente para el secado uniforme, hasta que las partículas del agregado no se adhirieron marcadamente entre sí. Se colocó una muestra en el molde cónico y golpeó la superficie suavemente 25 veces con la varilla para apisonado, para posteriormente levantar el molde hasta que el cono se derrumbe parcialmente al quitar el molde, lo que indicaba que el agregado fino alcanzó una condición de superficie seca.

Se introdujo en el frasco volumétrico una muestra de 500 g de material preparado, para posteriormente llenar este parcialmente con agua a una hasta alcanzar aproximadamente la marca de 500 cm 3 . Se eliminaron las burbujas de aire presente rodando, agitando e invirtiendo manualmente el frasco. Ya con el aire atrapado eliminado, se llenó hasta la marca de 500 cm 3 y se determinó el peso. Finalmente se removió el agregado fino del frasco, se dejó secar en el horno hasta peso constante a una temperatura de 110 ± 5 °C, ya con el material seco se dejó enfriar a temperatura ambiente por $\frac{1}{2}$ a 1 $\frac{1}{2}$ hora y se determinó el peso.

2.4.4.4.Peso unitario del agregado fino conforme a ASTM C29 y NTP 400.017

a) Materiales

- Cucharón
- Agregado fino seco entre el 125 y el 200% de lo que se necesita para rellenar el recipiente de medida y manejarlo evitando segregación (Aproximadamente 25 kg)
- Varilla compactadora, de acero, cilíndrica, de 16 mm (5/8") de diámetro, con una longitud aproximada de 600 mm (24").



b) Equipos

- Balanza con sensibilidad de 0.1 %
- \blacktriangleright Horno ventilado de 110 ± 5 °C
- Recipiente de medida, de metal, con forma de cilindro, que tenga preferiblemente agarraderas, que sea impermeable, con el fondo y el borde superior lisos y planos y bastante rígido, para que no se deforme bajo condiciones difíciles de trabajo.

c) Procedimiento

PESO UNITARIO SUELTO: Se llenó el recipiente con ayuda del cucharon desde una altura no mayor de 50 mm, hasta que este rebose, se eliminó el agregado sobrante con ayuda de la varilla compactadora. Finalmente se determinó el peso del recipiente con el agregado fino, repitiendo el proceso 3 veces.

PESO UNITARIO COMPACTO: Se llenó la tercera parte del recipiente con el agregado, emparejando la superficie con los dedos. Se apisonó la capa de agregado con 25 golpes de la varilla distribuyendo estos uniformemente, evitando que la varilla golpee el fondo del recipiente. Se siguió el mismo procedimiento para las capas superiores restantes. Finalmente registrar el peso del recipiente con el agregado fino, repitiendo el proceso 3 veces.

2.4.5. Ensayo de mortero con mezcla en proporción 1:4

Los morteros se clasifican en: tipo P, que es empleado en la construcción de los muros portantes; y NP que es utilizado en los muros no portantes. Estos tendrán proporciones volumétricas (en estado suelto), para la presente investigación se consideró una proporción cemento arena de 1:4, como se indica en la siguiente tabla.



Tabla 6 *Tipos de Mortero*

TIPOS DE MORTERO										
	COMPON		USOS							
TIPO	CEMENTO	CAL	ARENA	USOS						
P1	1	0 a 1/4	3 a 3 1/2	Muros Portantes						
P2	1	0 a 1/2	4 a 5	Muros Portantes						
NP	1	-	Hasta 6	Muros NO portantes						

Nota: Elaboración propia en base a norma E.070 del RNE (Ministerio de Vivienda, 2016)

2.4.5.1.Resistencia a la compresión de cubos de mortero conforme a ASTM C109 y NTP 334.051

a) Materiales

- ➤ 10 cubos de mortero con mezcla relación 1:4 (Cemento:Arena)
- ➤ Aceite lubricante

b) Equipos

- ➤ Balanza con capacidad de 2000 gr y sensibilidad de 2 gr.
- Máquina de compresión
- Molde de cubos de mortero
- > Tanque de curado

c) Procedimiento

Se realizó la mezcla uniformemente de la arena y el cemento hasta que queden integrados totalmente, se agregó el agua de manera progresiva mientras se unificaba la mezcla. Después de haber lubricado los moldes con aceite, se vertió la mezcla en estos, colocando una capa de aproximadamente 1" de espesor y apisonando con 32 golpes, estos golpes iban alternados entre los moldes, se repitió el mismo procedimiento con la segunda capa. A las 24 horas de edad, se desmoldaron e identificaron con un código los



cubos de mortero para posteriormente ser sumergidos en un tanque de curado. A los 28 días de curado fueron retirados, dejados secar y medidos. Se corroboró con ayuda de una regla que las caras se encuentren perfectamente planas, para finalmente llevar los especímenes a la máquina a compresión.

La resistencia a compresión se determinó dividiendo la carga de la rotura entre el área bruta de los testigos como se muestra en la siguiente fórmula.

Ecuación 7

Resistencia a la compresión del espécimen (kg/cm2)

$$C = \frac{W(kg)}{A(cm2)}$$

Donde:

W: Máxima carga indicada por la máquina de ensayo

A:Promedio del área bruta de las superficies de contacto superior e inferior del espécimen.

2.4.6. Ensayos para prismas de albañilería

De acuerdo a la norma E.070 del RNE (Ministerio de Vivienda, 2016), la resistencia de la albañilería a compresión axial (*f'm*) se determinará de manera empírica (recurriendo a tablas o registros históricos de resistencia de las unidades) o mediante ensayos de prismas, de acuerdo a la importancia de la edificación y a la zona sísmica donde se encuentre. Los ensayos de compresión axial de pilas y de compresión diagonal de muretes se obtendrán mediante ensayos de laboratorio de acuerdo a lo indicado en las NTP 399.605 y 399.621



Los prismas tendrán un refrentado de yeso con un espesor que permita corregir la irregularidad superficial de la albañilería. Los prismas serán almacenados a una temperatura no menor de 10°C durante 28 días. Los prismas podrán ensayarse a menor edad que la nominal de 28 días pero no menor de 14 días; en este caso, la resistencia característica se obtendrá incrementándola por los factores mostrados en la norma E.070 del RNE. (Ministerio de Vivienda, 2016)

Tabla 7

Resistencias características de la albañilería Mpa (kg/cm2)

Materia Prima	Denominación	UNIDAD f'b	PILAS f'm	MURETES v'm	
	King Kong Artesanal	5,4 (55)	3,4 (35)	0,5 (5,1)	
Arcilla	King Kong Industrial	14,2 (145)	6,4 (65)	0,8 (8,1)	
	Rejilla Industrial	21,1 (215)	8,3 (85)	0,9 (9,2)	
	King Kong Normal	15,7 (160)	10,8 (110)	1,0 (9,7)	
Sílice - cal	Dédalo	14,2 (145)	9,3 (95)	1,0 (9,7)	
	Estándar y mecano	14,2 (145)	10,8 (110)	0,9 (9,2)	
		4,9 (50)	7,3 (74)	0,8 (8,6)	
Comonata	Diama Tina D	6,4 (65)	8,3 (85)	0,9 (9,2)	
Concreto	Bloque Tipo P	7,4 (75)	9,3 (95)	1,0 (9,7)	
	•	8,3 (85)	11,8 (120)	1,1 (10,9)	

Nota: Elaboración propia en base a norma E.070 del RNE (Ministerio de Vivienda, 2016)

La NTP 399.605 establece que se deberán de fabricar los prismas con una altura mínima de dos unidades, con una relación Altura/Espesor, entre 1,3 y 5,0.Para corregir el



valor de F´m se debe multiplicar por un coeficiente que depende de la esbeltez del prisma como se muestra en la siguiente tabla.

Tabla 8Factores de corrección de f'm por esbeltez

FACTORES DE CORRECCIÓN DE f'm POR ESBELTEZ									
Esbeltez	2.00	2.50	3.00	4.00	4.50	5.00			
Factor	0.73	0.80	0.91	0.95	0.95	1.00			

Nota: Elaboración propia en base a norma E.070 del RNE (Ministerio de Vivienda, 2016)

Considerando el número de hiladas que se usará en el presente estudio y los factores de corrección que brinda la norma E0.70, en la siguiente tabla se muestran los coeficientes obtenidos por interpolación y extrapolación lineal de los valores brindados en la norma E.070 del RNE (Ministerio de Vivienda, 2016)

Tabla 9 *Coeficientes de corrección de f'm por esbeltez*

COEFICIENTES DE CORRECCIÓN DE f'm POR ESBELTEZ

PRISMAS DE ALBAÑILERÍA			
N° de Hiladas	2	3	4
Altura (cm)	20	30	40
Espesor (cm)	13	13	13
Esbeltez	1.54	2.31	3.08
Factor de Corrección de f'm por Esbeltez	0.64	0.76	0.87



Nota: Elaboración propia, con los coeficientes obtenidos por interpolación y extrapolación lineal de los valores brindados en la norma E.070 del RNE (Ministerio de Vivienda, 2016)

2.4.6.1. Resistencia a la compresión de prismas de albañilería conforma a NTP 399.605y 399.621

a) Materiales

➤ 12 prismas (pilas) de ladrillo industrial con mortero 1:0:4 (cemento:cal:arena) de 1cm de espesor de junta.

b) Equipos

- Máquina a compresión
- Regla graduada, con la longitud suficiente para obtener las dimensiones de las pilas de albañilería.

c) Procedimiento

- > Se construyeron un total de 12 pilas de 4 hiladas con ladrillo industrial, mortero en proporción 1:4 con 1cm de espesor de juntas, con una relación
- ➤ Previamente a la construcción de los prismas de albañilería, se seleccionaron las unidades de albañilería con las dimensiones más similares, para posteriormente ser humedecidas por media hora mediante riego con agua potable, entre 10 y 15 horas antes de ser asentadas. Esto con el objetivo de disminuir la succión natural al momento de ser asentados.
- Se fabricó la mezcla de mortero P1 con relación 1:0:4 (Cemento:cal:arena) con cemento portland Pacasmayo T1, agregado fino (arena gruesa) extraído de la cantera "Huayrapongo" y agua potable. Se mezcló uniformemente de la arena y el cemento hasta que queden integrados totalmente, se agregó el agua de manera progresiva



mientras se unificaba la mezcla hasta obtener una buena consistencia y trabajabilidad para el asentado de ladrillos.

- ➤ Se construyeron las pilas de albañilería de 4 hiladas con una junta de 1cm. Los ladrillos se asentaron uno sobre otro con sus superficies limpias de polvo y sin agua libre. Se realizó el asentado presionando verticalmente las unidades sin bambolearlas, y controlando la verticalidad del asentado con ayuda de un nivel y una plomada. El espesor de las juntas de mortero se controló con una regla graduada.
- ➤ Para el curado de las pilas se utilizaron 3 métodos, como se muestra en la siguiente tabla. Se siguieron las indicaciones de las hojas técnicas adjuntas en los anexos.

Tabla 10Tipos de curado utilizados en los prismas de albañilería

		N° de	Días de	Camag	
Método	Tipo de curado	Prismas	Curado	Capas	
I	Convencional (Agua potable)	4	7	No aplica	
II	Curador Químico (Chema Membranil)	4	1	2	
III	Curador Químico (Sikacem Curador)	4	1	2	

- Pasados los 28 días, se realizó el refrentado con yeso, colocando una capa en la parte inferior y superior del espécimen para uniformizar las superficies de contacto con la máquina a compresión. Este refrentado se realizó 1 semana antes del ensayo para evitar posibles interferencias en los resultados a causa del recubrimiento reciente.
- Previo al ensayo a compresión, se determinaron las dimensiones de los prismas (Longitud, ancho y altura) promediando las cuatro medidas de cada dimensión, Las medidas fueron tomadas del centro de cada cara con una aproximación de 1m.

Tras limpiar la cara superior e inferior de la máquina a compresión y de los

especímenes, se colocaron estos en la máquina de ensayo, apoyándolos en la plancha

inferior y centrando los ejes del espécimen con los ejes de la plancha de apoyo. La

velocidad utilizada fue de 5Kn/min, esta fue aplicada hasta provocar la rotura de las

pilas, registrando la carga máxima que pudo soportar cada pila de albañilería. La

resistencia a compresión fue determinada por las siguientes fórmulas.

Ecuación 8

Resistencia a la compresión axial de los prismas de albañilería

 $f'm = \frac{Pmax(kg)}{A(cm2)}$

Donde:

Pmax: Carga máxima soportada

A: Área bruta transversal a la fuerza

Ecuación 9

Resistencia característica a la compresión axial de los prismas de albañilería

 $f'b = \overline{c} - \sigma$

\bar{c}: Promedio de la resistencia a la compresión de la muestra (kg/cm2)

σ: Desviación estándar de la muestra (kg/cm2)

Finalmente, el valor obtenido fue corregido multiplicándolo por los coeficientes de

esbeltez proporcionados en la tabla N°8



Aspectos Éticos

Toda la información consultada se encuentra citada y referenciada en base a lo establecido por la norma American Psychological Association, séptima edición. Esta información fue utilizada exclusivamente con fines académicos.

Los ensayos fueron realizados siguiendo lo pautado por la normativa correspondiente vigente, detallada en la tabla $N^{\circ}3$. Para la aplicación de los curadores químicos, se siguieron las recomendaciones del fabricante, indicadas en las respectivas hojas técnicas adjuntadas en el anexo $N^{\circ}3$.

Los resultados presentados fueron íntegros a los obtenidos, sin ser adulterados a conveniencia y sin coacción de ningún tipo. Estos fueron supervisados por el coordinador del laboratorio de concreto de la Universidad Privada del Norte – Filial Cajamarca.

2.5.Matriz de consistencia

Tabla 11 *Matriz de consistencia*

TÍTULO DEL PROYECTO DE INVESTIGACIÓN	VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A L UTILIZANDO UN CUR		RISMAS DE ALBAÑILERÍA L Y CURADORES QUÍMIC			,
FORMULACIÓN DEL PROBLEMA	OBJETIVOS	HIPÓTESIS	VARIABLES	DIMENSIONES	TÉCNICAS E INSTRUMENTOS	METODOLOGÍA
	OBJETIVO GENERAL		Variable indep	endiente (X)		
	Determinar la variación de la resistencia a la			X1: Curado Convencional		
¿En cuánto varía la	Sikacem Curador	Los prismas de albañilería con ladrillo de arcilla industrial con mortero 1:4 curados convencionalmente con agua potable, obtendrán	Curado de los prismas	X2: Curador Químico "Chema Membranil"	Técnica: - Observación simple	Enfoque: Cuantitativo
resistencia a la compresión de prismas de albañilería con ladrillo de arcilla industrial				X3: Curador Químico "Sikacem Curador"	directa no participante.	Diseño:
con mortero 1:4, utilizando un curado convencional y	OBJETIVOS ESPECÍFICOS	una resistencia mayor o	Variable depo	endiente (Y)	Instrumento:	Experimental con
un curado convencional y curadores químicos: Chema Membranil y Sikacem Curador?	Clasificar el ladrillo de arcilla industrial comercializado en Cajamarca de acuerdo a la Norma Técnica Peruana E.070 Determinar las propiedades físicas y mecánicas del ladrillo industrial comercializado en Cajamarca. Determinar la resistencia a compresión de	igual a los prismas curados con los curadores químicos: Chema Membranil y Sikacem Curador.	Valor de la resistencia a compresión	Y1: Máximo esfuerzo a la compresión axial	-Fichas protocolo de laboratorio -Hoja de cálculo para el procesamiento de datos.	corte transversal Tipo: Descriptiva
	cubos de mortero con mezcla (C:A) 1:4 Determinar las principales propiedades del agregado fino de la cantera Huayrapongo					



CAPÍTULO III: RESULTADOS

3.1. Ensayos clasificatorios de la unidad de albañilería

A continuación se presentan los resultados obtenidos de los ensayos clasificatorios de la unidad de albañilería necesarios de acuerdo a la norma E070, que son: variación dimensional, alabeo, absorción, succión y resistencia a la compresión. La unidad de albañilería utilizada fue ladrillo industrial de arcilla King Kong 18 huecos marca FORTES.

3.1.1. Variación dimensional de la unidad de albañilería

 Tabla 12

 Variación dimensional de la unidad de la albañilería

Dimensiones de Fábrica	Lar	go:	23		cm	And	cho:	1	2	cm	Al	to:	9		cm
UND		Longitu	d Efecti	va (cm)		Ancho Efectivo (cm)					Altur	a Efectiva ((cm)		
UND	L1	L2	L3	L4	Lo	A1	A2	A3	A4	Ao	H1	H2	Н3	H4	Но
LAD-1	22.95	23.18	23.34	23.14	23.15	12.05	12.07	12.09	12.09	12.08	9.15	9.13	9.19	9.10	9.14
LAD-2	22.85	22.89	23.15	23.56	23.11	12.04	12.05	12.02	12.04	12.04	9.06	9.05	9.04	9.05	9.05
LAD-3	23.17	23.33	23.24	23.12	23.22	11.97	11.90	11.89	11.98	11.94	9.05	9.31	9.18	9.24	9.20
LAD-4	22.85	22.79	22.87	22.98	22.87	12.33	12.23	12.34	12.31	12.30	9.32	9.36	9.28	9.25	9.30
LAD-5	22.92	22.87	22.82	23.12	22.93	11.79	11.77	11.78	11.66	11.75	9.01	8.93	8.94	8.97	8.96
LAD-6	23.18	23.13	22.92	22.89	23.03	11.97	11.91	11.94	11.87	11.92	8.91	8.97	8.99	9.02	8.97
LAD-7	22.96	22.89	23.12	2295	22.99	12.11	12.16	12.17	12.13	12.14	9.25	9.31	9.27	9.28	9.28
LAD-8	23.15	23.19	23.22	23.21	23.19	11.94	11.91	11.95	11.97	11.94	8.93	8.96	8.94	9.06	8.97
LAD-9	23.12	22.98	22.89	22.88	22.97	11.98	11.96	12.07	12.06	12.02	9.07	9.06	9.01	8.99	9.03
LAD-10	23.11	22.98	23.13	23.11	23.08	11.91	12.02	12.02	11.89	11.96	9.01	9.07	8.94	8.97	9.00
						Cu	adro Res	umen							
Longitud Efec	tiva Pro	nedio (Lo) 2	3.05	Ancho	Efectivo	Promedic	(Ao)	12.01	Alt	ura Efect	iva Prom	edio (Ho)	9	.09
Desviad	ión Esta	ndar	(0.11	De	sviación	Estanda	r	0.15		Desvia	ción Esta	ndar	0	.13
Coeficien	te de Var	iación	(0.50	Coe	ficiente d	le Variaci	ón	1.23		Coeficier	te de Va	riación	1	.43
Longitu	ıd de Fáb	rica	2	3.00		Ancho de	Fábrica		12.00 Altura de Fábr		ica	9	.00		
Variació	n Dimens	ional	-0	.24%	Var	iación Di	mension	al	-0.07%		Variació	n Dimen	sional	-1.	01%

Se obtuvo una variación dimensional máxima del 1.01% en la altura de la unidad de la albañilería, encontrándose dentro de los valores máximos (\pm 2%) que indica la norma E.070 en la tabla N° 4.

3.1.2. Alabeo de la unidad de albañilería

Tabla 13.

Alabeo de la unidad de albañilería

				CON	CAVIDAD			C	ONVEXII	DAD
ESPÉCIMEN	CA / (m	١.	_	RA B m)	PROM (mm)	· · ·	ARA A mm)		NRA B mm)	PROM (mm)
LADRILLO 1	2	2	0	0	1	0	0	1	1	0.5
LADRILLO 2	0	0	1	0	0.25	0	0	0	0	0
LADRILLO 3	2	3	0	0	1.25	0	0	1	2	0.75
LADRILLO 4	1	2	0	0	0.75	0	0	0	1	0.25
LADRILLO 5	0	0	1	1	0.5	1	0.5	0	0	0.375
LADRILLO 6	2	3	0	0	1.25	0	0	1	1	0.5
LADRILLO 7	1	1	0	0	0.5	0	0	2	1	0.75
LADRILLO 8	1	1	0	0	0.5	0	0	1	1	0.5
LADRILLO 9	3	2	0	0	1.25	0	0	1	0.5	0.375
LADRILLO 10	1	1	0	0	0.5	0	0	1	1	0.5
PROME	DIO	(mm)		0.78		PROM	EDIC	(mm)	0.45

Se obtuvo un alabeo promedio máximo de 0.78mm, valor que cumple con el alabeo máximo de 4mm establecido como límite por la norma E.070 en la tabla N° 4.

3.1.3. Absorción de la unidad de albañilería

Tabla 14Absorción de la unidad de albañilería

UNIDAD	Peso seco (Wd) (gr)	Peso Saturado (Ws) (gr)	Absorción (%)
U-1	2678	3033	13.26%
U-2	2869	3265	13.80%
U-3	3024	3441	13.79%
U-4	2899	3319	14.49%
U-5	2754	3144	14.16%
	Promedio		13.90%

Se obtuvo una absorción promedio de 13.90%. Considerando que la norma E0.70 establece que la absorción máxima del ladrillo debe ser menor o igual al 20% en peso, el porcentaje de absorción obtenido se encuentra dentro del límite establecido.

3.1.4. Succión de la unidad de albañilería

Tabla 15Succión de la unidad de albañilería



UNIDAD	Peso seco (Ps) (gr)	Peso Mojado (Pm) (gr)	A (cm)	L (cm)	Succión (gr/min/200cm2)
U-1	2790.1	2819.5	11.77	23.03	21.69
U-2	2952.8	2977.9	11.98	23.24	18.03
U-3	2728.5	2755.4	12.01	22.82	19.63
U-4	2878	2902.6	12.09	23.17	17.56
U-5	2743.8	2771.5	11.94	22.78	20.37
		Promedio			19.46

Se obtuvo una succión promedio de 19.46 gr/min/200cm2. La norma E070 recomienda que al instante de asentarse, la succión debe estar comprendida entre 10 y 20 gr/min en un área de 200 cm2.

3.1.5. Resistencia a la compresión de la unidad de albañilería

Tabla 16Resistencia a la compresión de la unidad de albañilería

RI	ESISTEN	CIA A LA	COMPRESIÓN	I DE LA UNIDA	D DE ALBAÑILE	ERÍA	
ESPÉCIMEN	Lo (cm)	Ao (cm)	Área de contacto (cm2)	Carga de rotura (KN)			
U-1	23.05	12.19	280.98	396.83	40465	144.01	
U-2	23.26	12.03	279.82	439.42	44808	160.13	
U-3	22.96	11.93	273.91	455.08	455.08 46405		
U-4	23.27	12.13	282.27	326.35	33278	117.90	
U-5	22.91	11.83	271.03	386.32	39394	145.35	
U-6	22.9	11.95	273.66	421.03	42933	156.89	
				f'b promed	lio (kg/cm2)	148.95	
				Desviació	n Estándar ^(σ)	17.94	
				Coeficiente de	e Variación (%)	12.04	
				f'b caracterís	f'b característica (kg/cm2)		

Se obtuvo una resistencia característica de 131.01 kg/cm2 que de acuerdo a lo establecido por la norma E0.70 (130 kg/cm2 como mínimo) que figura en la tabla N°4, con el valor de resistencia obtenido, el ladrillo clasifica en Ladrillo clase IV.



3.2. Ensayo de propiedades del agregado fino

A continuación se presentan los resultados obtenidos de ensayos de las principales propiedades del agregado fino, El agregado fino fue arena gruesa obtenido de la cantera Huayrapongo – Baños del Inca – Cajamarca.

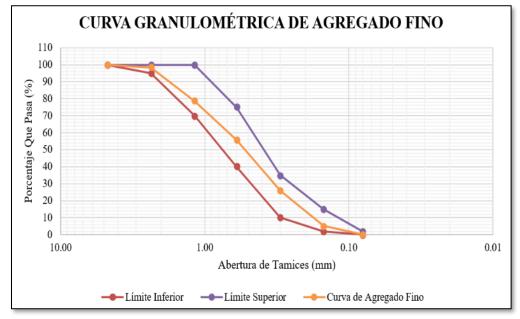
3.2.1. Análisis granulométrico del agregado fino

Tabla 17Análisis granulométrico del agregado fino

				% RE	TENIDO		Husos		
N°	N° TAMIZ		PESO RETENIDO (gr)	PARCIAL	ACUMULADO	% PASANTE ACUMULADO (%)	Granulométricos (Según Norma		
	(pulg)	(mm)	,			` '	E.070)		
1	N° 4	4.75	0.00	0.00	0.00	100.00	100	100	
2	N° 8	2.36	17.20	1.61	1.61	98.39	95	100	
3	N° 16	1.18	209.40	19.66	21.27	78.73	70	100	
4	N° 30	0.60	245.90	23.09	44.36	55.64	40	75	
5	N° 50	0.30	316.10	29.68	74.04	25.96	10	35	
6	N° 100	0.15	220.90	20.74	94.78	5.22	2	15	
7	N° 200	0.075	53.50	5.02	99.80	0.20	0	2	
8	Bandeja	0.00	2.10	0.20	100.00	0.00	-	-	
	TOTAL		1065.10	100.00			•		

Figura 4

Curva granulométrica del agregado fino



El módulo de finura del agregado fue de 2,36 comprendido entre 1,6 y 2,5 que indica

la norma E.070.

3.2.2. Contenido de humedad del agregado fino

Tabla 18

Contenido de humedad del agregado fino

	Contenido de hun	nedad del agre	egado fino		
ID	DESCRIPCIÓN	UND	AG	REGADO F	INO
Α	Identificación de la tara	-	T01	T02	T03
В	Peso de la tara	gr	68.10	71.20	75.90
С	Peso de la tara + muestra húmeda	gr	827.50	831.00	1118.50
D	Peso de la tara + muestra seca	gr	774.90	777.20	1049.70
Е	Peso muestra húmeda (Wmh)=C-B	gr	759.40	759.80	1042.60
F	Peso de la muestra seca (Ws)= D-B	gr	706.80	706.00	973.80
W %	Contenido de humedad [(E-F)/F*100]	%	7.44	7.62	7.07
G	CONTENIDO DE HUMEDAD PROMEDIO	%		7.38	

3.2.3. Peso unitario del agregado fino

Tabla 19Peso unitario del agregado fino

	PESO UNITAR	RIO DEL A	GREGAD	O FINO		
	AGREGADO FINO	VOLUI	MEN DEL I	MOLDE	0.0093	m3
ID	DESCRIPCIÓN	UND	1	2	3	RESULTADO
Α	Peso del Molde + AF Compactado	Kg	20.40	20.42	20.50	
В	Peso del molde	Kg	4.78	4.78	4.78	
С	Peso del AF Compactado C = A - B	Kg	15.62	15.64	15.72	
D	PESO UNITARIO COMPACTADO D = C / Vol. Molde	Kg/m3	1679.57	1681.72	1690.32	1683.87
Е	Peso del Molde + AF Suelto	Kg	19.22	19.30	19.24	
F	Peso del AF Suelto, F = E - B	Kg	14.44	14.52	14.46	
G	PESO UNITARIO SUELTO G = F / Vol. Molde	Kg/m3	1552.69	1561.29	1554.84	1556.27



${\bf 3.2.4.}~Gravedad~espec\'ifica~y~absorci\'on~del~agregado~fino$

Tabla 20.Gravedad específica y absorción del agregado fino

	GRAVEDAD ESPECÍFICA	Y ABSC	RCIÓN E	E AGRE	GADO FII	VO
ID	DESCRIPCION	UND	1	2	3	RESULTADO
Α	Peso al aire de la muestra desecada	gr.	484.00	484.50	484.29	
В	Peso del picnómetro aforado lleno de agua	gr.	1297.30	1297.60	1297.40	
С	Peso total del picnómetro aforado con la muestra y lleno de agua	gr.	1604.40	1604.10	1604.20	
s	Peso de la Muestra Saturada Superficialmente Seca	gr.	500.00	500.00	500.00	
E	Peso específico aparente (Seco) $\frac{A}{B+S-C}$	gr/cm3	2.51	2.50	2.51	2.51
F	Peso específico aparente (SSS) $\frac{S}{B+S-C}$	gr/cm3	2.59	2.58	2.59	2.59
G	Peso específico nominal (Seco) $\frac{A}{B+A-C}$	gr/cm3	2.74	2.72	2.73	2.73
н	Ab sorción $\frac{S-A}{A}*100\%$	(%)	3.31	3.20	3.24	3.25

3.3. Resistencia a la compresión de morteros hidráulicos

A continuación se presenta la resistencia a compresión obtenida de los cubos de mortero de edad de 28 días con mezcla en proporción 1:4 (Cemento:Arena)



Tabla 21Resistencia a la compresión de morteros hidráulicos

F	RESISTE	NCIA A I	LA COMPRI	ESIÓN DE CUE	BOS DE MORTER	RO
ESPÉCIMEN	Lo (cm)	Ao (cm)	Área de contacto (cm2)	Carga de rotura (KN)	Carga de rotura(Kg)	Resistencia a la compresión f'b (kg/cm2)
M-1	5.01	5.06	25.37	30.27	3087	121.68
M-2	5.01	5.03	25.22	31.76	3239	128.44
M-3	5.01	5.02	25.12	35.24	3593	143.04
M-4	5.01	5.03	25.23	34.88	3557	140.99
M-5	5.01	5.02	25.13	32.50	3314	131.90
M-6	5.02	5.02	25.19	35.00	3569	141.71
M-7	5.02	5.02	25.21	29.83	3042	120.68
M-8	5.01	5.02	25.16	31.86	3249	129.12
M-9	5.02	5.01	25.14	28.76	2933	116.69
M-10	5.01	5.02	25.17	29.07	2964	117.74
				f'b prome	dio (kg/cm2)	129.20
				Desviacio	ón Estándar	10.07
				Coeficiente c	le Variación (%)	7.79
				f'b caracter	ística (kg/cm2)	119.13

3.4. Resistencia a la compresión de prismas de albañilería

A continuación se presenta la resistencia a compresión obtenida de los prismas de albañilería a una edad de 28 días. Estas pilas estuvieron conformadas por 4 ladrillos unidos con mortero de espesor de 1cm con relación 1:4 (cemento:arena).

Tabla 22Resistencia a la compresión de pilas de albañilería curadas convencionalmente con agua potable



	С	URADO U	TILIZAC	O: Conver	ncional c	on agua por	7 días					
	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PILAS DE ALBAÑILERÍA											
ESPÉCIMEN	Largo (cm)	Espesor (cm)	Altura (cm)	Área de contacto (cm2)	Carga de rotura (KN)	Carga de rotura(Kg)	Coef. de corrección	Resistencia a la compresión f'm (kg/cm2)				
P-3	23.15	12.21	39.00	282.66	225.22	22966	0.86	70.12				
P-5	23.39	12.35	38.90	288.87	297.41	30327	0.86	90.22				
P-10	23.35	12.14	39.00	283.47	289.65	29536	0.86	90.08				
P-12	23.25	12.29	39.10	285.74	303.91	30990	0.86	93.48				
					f'b	promedio (k	g/cm2)	85.97				
					De	sviación Es	tándar	10.69				
					Coefic	iente de Var	iación (%)	12.43				
					f'b ca	racterística	(kg/cm2)	75.29				

Tabla 23Resistencia a la compresión de pilas de albañilería curadas con Sikacem Curador

	C	URADO U	TILIZAD	O: Curado	r químic	o Sikacem C	urador					
	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PILAS DE ALBAÑILERÍA											
ESPÉCIMEN	Largo (cm)	Espesor (cm)	Altura (cm)	Área de contacto (cm2)	Carga de rotura (KN)	Carga de rotura(Kg)	Coef. de corrección	Resistencia a la compresión f'm (kg/cm2)				
P-1	23.46	12.20	39.10	286.21	263.65	26885	0.86	81.15				
P-2	23.40	12.10	39.00	283.14	211.35	21552	0.87	65.87				
P-8	23.24	12.27	39.30	285.08	189.83	19357	0.86	58.65				
P-9	23.22	12.11	39.20	281.19	210.55	21470	0.87	66.16				
					f'b	promedio (k	g/cm2)	67.96				
					De	sviación Es	tándar	9.45				
					Coefic	iente de Var	iación (%)	13.91				
					f'b ca	racterística	(kg/cm2)	58.50				

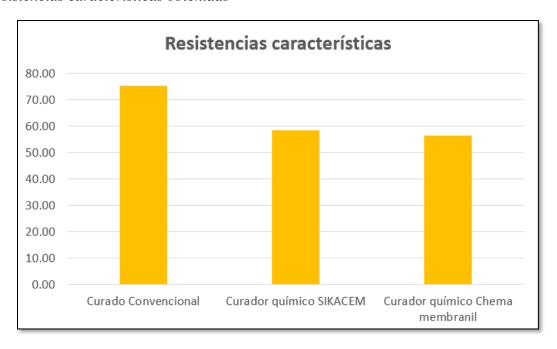


Tabla 24Resistencia a la compresión de pilas de albañilería curadas con Chema Membranil

	CU	JRADO UT	ΓILIZAD	O: Curadoi	r químico	Chema Me	mbranil					
	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PILAS DE ALBAÑILERÍA											
ESPÉCIMEN	Largo (cm)	Espesor (cm)	Altura (cm)	Área de contacto (cm2)	Carga de rotura (KN)	Carga de rotura(Kg)	Coef. de corrección	Resistencia a la compresión f'm (kg/cm2)				
P-4	23.11	11.98	39.10	276.86	174.92	17837	0.87	55.97				
P-6	23.15	12.11	39.20	280.35	195.04	19889	0.87	61.48				
P-7	23.55	12.29	38.90	289.43	254.29	25930	0.86	77.10				
P-11	23.31	12.06	39.20	281.12	212.77	21696	0.87	66.96				
					f'b	promedio (k	g/cm2)	65.38				
					De	sviación Es	tándar	9.01				
					Coefic	iente de Var	iación (%)	13.78				
					f'b ca	racterística	(kg/cm2)	56.37				

En el siguiente gráfico se presenta un resumen de las resistencias características obtenidas.

Figura 5 *Resistencias características obtenidas*





CAPÍTULO IV: DISCUSIÓN Y CONCLUSIONES

4.1. Discusión

Como se puede apreciar en la figura N°5, el método de curado de los prismas que obtuvo mayor resistencia a compresión, fue el curado convencional con agua potable por 7 días. Considerando a la resistencia obtenida con el curado convencional como la resistencia patrón, se obtuvo que el curado con Sikacem Curador representó un 77.71% de la resistencia patrón y el curado con Chema Membranil representó un 74.87% de la resistencia patrón, con una variación de 22.29% y 25.3% respectivamente.

Los valores obtenidos en la presente investigación son similares a los obtenidos por (Larijo Coaquira, 2021) donde los resultados demostraron que el concreto curado con Chema Membranil Reforzado llega al 80% y el concreto curado con Sika Cem Curador alcanza al 79% de la resistencia requerida, mientras que las probetas que fueron sumergidas en agua (concreto patrón) llegaron al 100%.

Por otro lado (Jácobo Alcántara, 2019) obtuvo igualmente resultados similares, teniendo que las probetas de concreto a los 28 días de edad en valores de porcentajes y considerando al curado convencional como la muestra patrón (100%) el curado con Sikacemcurador obtuvo un 88.36%, seguido del curado con Chema membranil vista que obtuvo 83.58%.

Comparando con los antecedentes mencionados anteriormente, se obtuvieron porcentajes similares, a pesar de que en la presente investigación el elemento a curar fueron prismas de albañilería y no probetas de concreto como en los antecedentes, el efecto fue similar, ya que el curado convencional fue el más efectivo, seguido de los curadores químicos



donde SikaCem presenta una ligera ventaja frente a Chema membranil en términos de resistencia alcanzada a 28 días.

El presente estudio tiene como implicancia práctica que los resultados obtenidos pueden ser utilizados como indicador para seleccionar el tipo de curado más adecuado para la construcción de mampostería con ladrillos de arcilla dependiendo del contexto del proyecto. Como implicancia teórica se tiene que esta investigación puede ser tomada como fuente de información para futuros estudios que deseen complementar, comparar los resultados obtenidos o estudiar el efecto de los curadores químicos desde otro enfoque.

Se tuvieron las siguientes limitaciones en el desarrollo de la investigación:

- Gran parte del agregado fino que se comercializa en Cajamarca no cuenta con características homogéneas para poder ser utilizado en la fabricación de mortero como indica la normativa E070 del RNE, por lo que fue necesario seleccionar cuidadosamente la cantera de donde se obtuvo el material y adicionalmente tamizar este por la malla N°4 previo a los ensayos.
- Los prismas de albañilería se fabricaron con juntas de 1 cm de espesor en lugar de 1.5 cm, que es el espesor que normalmente se utiliza en obra. Esto se debió a que si se hubiera utilizado un espesor de 1.5 cm, la altura total de la pila de albañilería habría sido mayor que la altura libre de la máquina de ensayo de compresión marca FORNEY del laboratorio de concreto de UPN.

4.2. Conclusiones

• Se determinó la variación de la resistencia a la compresión de prismas de albañilería que existe al cambiar el método de curado. Al realizar el curado convencional con agua por 7 días se obtuvo una resistencia característica de 75.29 kg/cm2, al realizar



el curado con el curador químico Chema Membranil se obtuvo una resistencia característica de 58.50 kg/cm2 y finalmente al realizar el curado con el curador químico Sikacem Curador, se obtuvo una resistencia característica de 56.37 kg/cm2. Considerando a la resistencia obtenida con el curado convencional, como la resistencia patrón, se obtuvo que el curado con Sikacem Curador representó un 77.71% de la resistencia patrón y el curado con Chema Membranil representó un 74.87% de la resistencia patrón. Teniendo una diferencia de 22.29% y 25.3% respectivamente.

- Se confirmó la hipótesis planteada, ya que los prismas de albañilería con ladrillo de arcilla industrial con mortero 1:4 curados convencionalmente con agua potable, obtuvo una resistencia mayor a la resistencia obtenida de los prismas curados con los curadores químicos: Chema Membranil y Sikacem Curador.
- Se clasificó el ladrillo de arcilla industrial marca FORTES comercializado en
 Cajamarca en ladrillo clase IV de acuerdo a la Norma Técnica Peruana E.070.
- Se determinaron las propiedades físicas y mecánicas del ladrillo industrial marca FORTES comercializado en Cajamarca. Presentando una variación dimensional máxima del 1.01% en la altura de la unidad de la albañilería, un alabeo promedio máximo de 0.78mm, una absorción promedio de 13.90%, una succión promedio de 19.46 gr/min/200cm2 y una resistencia característica de 131.01 kg/cm2.
- Se determinó la resistencia a compresión de cubos de mortero con mezcla (C:A) 1:4
 obteniendo una resistencia característica de 119.13 kg/cm2
- Se determinaron las principales propiedades del agregado fino de la cantera Huayrapongo ubicada en Baños del inca en Cajamarca. Teniendo un módulo de finura



de 2.36, un contenido de humedad del 7.38%, un peso específico de 2.59 g/cm3, un peso unitario suelto de 1556.27 kg/cm3, un peso unitario compactado de 1683.87 kg/cm3 y 3.25% de absorción.



REFERENCIAS

- Aceros Arequipa. (2022). Manual Del Maestro Constructor. En *Revista de la construcción*. https://tinyurl.com/2crn37dh
- ACI Committee 308R. (2008). Guide to Concrete Curing. *American Concrete Institute*, 9–11.
- Aguilar Moscoso, J. E. (2019). Influencia del curado del concreto con aditivos químicos en la resistencia a la compresión y permeabilidad de mezclas de concreto convencional, Trujillo 2019.
- Bartolome, A. (1994). Construcciones de albañilería: Comportamiento sísmico y Diseño estructural. PUCP.
- Bonilla Mancilla, D. E. (2006). Factores de corrección de la resistencia en compresión de prismas de albañilería por efectos de esbeltez.
- CEMENTOS INKA. (2018, febrero 9). *Todo sobre la albañilería confinada*. https://www.cementosinka.com.pe/blog/todo-sobre-la-albanileria-confinada/
- Cementos YURA. (2022). Curado del Concreto.
- CEMEX. (2021). Innovación En La Construcción.
- CHEMA®. (2017). Hoja técnica Membranil Vista. https://tinyurl.com/24w9xftd
- Contreras Usedo, S., & Velazco Chávez, C. (2018). Análisis del método de curado en especímenes de losas de concreto simple, simulando condiciones constructivas de obra en la ciudad de Arequipa.
- Hernández Sampieri, R., Fernandez Collado, C., & Baptista Lucio, P. (1997). *Metodología dela investigación*.



- Horna Barriga, J. A. (2018). Influencia de los curadores, tiempo de curado y número de capas en la superficie del concreto sobre la resistencia a compresión, Trujillo 2018.
- ICH. (2010). Manual de albañil de ladrillos cerámicos.
- INEI. (2017). Características de las viviendas particulares y los hogares. Acceso a servicios básicos.
 - https://www.inei.gob.pe/media/MenuRecursivo/publicaciones_digitales/Est/Lib1538/p arte01.pdf
- Jácobo Alcántara, A. K. (2019). Influencia del curado del concreto con agua y curado artificial en la resistencia a la compresión del concreto.
- Larijo Coaquira, A. E. (2021). Comparación de los curadores químicos de concreto para resistencia a la compresión de F'C = 210 kg/cm2, Moquegua 2019.
- Manobanda, C. (2013). El curado del hormigón y su incidencia en las propiedades mecánicas finales.
- Ministerio de Vivienda, C. y S. (2016). Reglamento Nacional de edificaciones. En

 *Reglamento Nacional De Edificaciones.**

 http://www3.vivienda.gob.pe/pnc/docs/normatividad/varios/Reglamento Nacional de

 Edificaciones.pdf
- Ortiz Hinostroza, F. K. (2020). Comparación entre el curado convencional de concreto y curado con antisol en la resistencia del concreto.
- PUCP. (2017). Informe de Análisis Sectorial: Sector Construcción.
- SENAMHI. (2017, febrero 5). Radiación aumenta hasta en 45% en suelos de concreto o en arena. https://elcomercio.pe/lima/radiacion-aumenta-45-suelos-concreto-arena-162956-noticia/



SENAMHI. (2023, enero 4). Clima Cajamarca.

https://www.senamhi.gob.pe/main.php?dp=cajamarca&p=radiacion-uv

The Euclid Chemical Company. (2017). Curado y sellado del concreto – Guía para selección y aplicación.

Valenzuela Noa, L. A. (2018). Estudio de la variación de la resistencia del concreto en obra aplicando diferentes métodos de curado, Lima 2018.

Vásquez Hidalgo, I. (2016). Tipos de estudio y métodos de investigación. Gestiopolis, 1–12.



ANEXOS

ANEXO N°1. PANEL FOTOGRÁFICO



Figura 6Toma de medidas para el ensayo de variación dimensional de la unidad de albañilería



Figura 8Absorción de la unidad de albañilería



Figura 7Secado de las unidades de albañilería en el horno



Figura 9Succión de la unidad de albañilería





Figura 11Resistencia a la compresión de la unidad de albañilería



Figura 10Cantera Huayrapongo – Baños del Inca - Cajamarca



Figura 12
Cuarteo del agregado fino



Figura 13Peso específico del agregado fino



Figura 14 *Peso unitario del agregado fino*





Figura 16 *Mezcla de mortero*



Figura 15
Espesor de la junta de mortero de 1cm



Figura 17 *Curado de los prismas de albañilería*



Figura 18 *Ensayo a compresión de los cubos de mortero*





Figura 19 *Enrasado de pilas*



Figura 20Falla de pila tras ser sometida a compresión



Figura 21 *Ensayo a compresión de pilas de albañilería*



ANEXOS N°2. PROTOCOLOS



	LABO	LABORATORIO DE MATERIALES - UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE CAJAMARCA PROTOCOLO									
	ENSAYO:		VARIACIÓN DIMENSIONAL DE LA UNIDAD DE ALBAÑILERÍA								
NORMA: NTP 399.613 - NTP 399.604											
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	TESIS:	LADRILLO DE	VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PRISMAS DE ALBAÑILERÍA CON LADRILLO DE ARCILLA INDUSTRIAL CON MORTERO 1:4, UTILIZANDO UN CURADO CONVENCIONAL Y CURADORES QUÍMICOS: CHEMA MEMBRANIL Y SIKACEM CURADOR								
MARCA:	Fortes	MUESTRA:	Ladrillos	TIPO DE LADRILLO:	King Kong 18 Huecos Industrial						
UBICACIÓ	N:	Cajan	narca	COLOR DE LADRILLO	Anaranjado						
FECHA DE	MUESTREO:	16/01	/2023	RESPONSABLE:	Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori						
FECHA DE	ENSAYO:	25/01	/2023	REVISADO POR:	Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta						

Dimensiones de Fábrica	Lar	go:	2	23	cm	And	cho:	1	2	cm	Al	to:		9	cm
unn		Longitu	ıd Efecti	va (cm)		Ancho Efectivo (cm)					Altura Efectiva (cm)				
UND	L1	L2	L3	L4	Lo	A1	A2	A3	A4	Ao	H1	H2	НЗ	H4	Но
LAD-1	22.95	23.18	23.34	23.14	23.15	12.05	12.07	12.09	12.09	12.08	9.15	9.13	9.19	9.10	9.14
LAD-2	22.85	22.89	23.15	23.56	23.11	12.04	12.05	12.02	12.04	12.04	9.06	9.05	9.04	9.05	9.05
LAD-3	23.17	23.33	23.24	23.12	23.22	11.97	11.90	11.89	11.98	11.94	9.05	9.31	9.18	9.24	9.20
LAD-4	22.85	22.79	22.87	22.98	22.87	12.33	12.23	12.34	12.31	12.30	9.32	9.36	9.28	9.25	9.30
LAD-5	22.92	22.87	22.82	23.12	22.93	11.79	11.77	11.78	11.66	11.75	9.01	8.93	8.94	8.97	8.96
LAD-6	23.18	23.13	22.92	22.89	23.03	11.97	11.91	11.94	11.87	11.92	8.91	8.97	8.99	9.02	8.97
LAD-7	22.96	22.89	23.12	2295	22.99	12.11	12.16	12.17	12.13	12.14	9.25	9.31	9.27	9.28	9.28
LAD-8	23.15	23.19	23.22	23.21	23.19	11.94	11.91	11.95	11.97	11.94	8.93	8.96	8.94	9.06	8.97
LAD-9	23.12	22.98	22.89	22.88	22.97	11.98	11.96	12.07	12.06	12.02	9.07	9.06	9.01	8.99	9.03
LAD-10	23.11	22.98	23.13	23.11	23.08	11.91	12.02	12.02	11.89	11.96	9.01	9.07	8.94	8.97	9.00

Cuadro Resumen										
Longitud Efectiva Promedio (Lo)	23.05	Ancho Efectivo Promedio (Ao)	12.01	Altura Efectiva Promedio (Ho)	9.09					
Desviación Estandar	0.11	Desviación Estandar	0.15	Desviación Estandar	0.13					
Coeficiente de Variación	0.50	Coeficiente de Variación	1.23	Coeficiente de Variación	1.43					
Longitud de Fábrica	23.00	Ancho de Fábrica	12.00	Altura de Fábrica	9.00					
Variación Dimensional	-0.24%	Variación Dimensional	-0.07%	Variación Dimensional	-1.01%					

RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR/ASISTENTE DE	ASESOR
Juw R.	Juliff 2	FELLY ALEJANDRA VELASQUEZ HUAYTA Ingeniera Civil Reg CIP N° 222077
NOMBRE: Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori	NOMBRE: Jorge Luis Hoyos Martinez	NOMBRE: Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayti
ECHA: 25/01/2023	FECHA: 25/01/2023	FECHA: 25/01/2023



FECHA DE		26/01/			Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta						
EECHA DE	MUESTREO:	16/01/	2023	RESPONSABLE:	Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori						
UBICACIÓN	N:	Cajarr	narca	COLOR DE LADRILLO:	Anaranjado						
MARCA:	Fortes	MUESTRA:	Ladrillos	TIPO DE LADRILLO:	King Kong 18 Huecos Industrial						
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	TESIS:	LADRILLO DE	VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PRISMAS DE ALBAÑILERÍA CON LADRILLO DE ARCILLA INDUSTRIAL CON MORTERO 1:4, UTILIZANDO UN CURADO CONVENCIONA Y CURADORES QUÍMICOS: CHEMA MEMBRANIL Y SIKACEM CURADOR								
	NORMA:			NTP 399.613 - NTF	P 399.604						
	ENSAYO:		ALABEO DE LA UNIDAD DE ALBAÑILERÍA								
				PROTOCOLO							
41	LABO	RATORIO DE M	ATERIALE	S - UNIVERSIDAD PRIVAL	DA DEL NORTE CAJAMARCA						

	CONCAVIDAD					CONVEXIDAD				
ESPÉCIMEN LADRILLO 1	CARA A (mm)		CARA B (mm)		PROM (mm)	CARA A (mm)		CARA B (mm)		PROM (mm)
	2	2	0	0	1	0	0	1	1	0.5
LADRILLO 2	0	0	1	0	0.25	0	0	0	0	0
LADRILLO 3	2	3	0	0	1.25	0	0	1	2	0.75
LADRILLO 4	1	2	0	0	0.75	0	0	0	1	0.25
LADRILLO 5	0	0	1	1	0.5	1	0.5	0	0	0.375
LADRILLO 6	2	3	0	0	1.25	0	0	1	1	0.5
LADRILLO 7	1	1	0	0	0.5	0	0	2	1	0.75
LADRILLO 8	1	1	0	0	0.5	0	0	1	1	0.5
LADRILLO 9	3	2	0	0	1.25	0	0	1	0.5	0.375
LADRILLO 10	1	1	0	0	0.5	0	0	1	1	0.5
PROMEDIO (mm)					0.78		PROMEDIO (mm)			0.45

FECHA: 28/01/2023	FECHA: 28/01/2023	FECHA: 28/01/2023			
NOMBRE: Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori	NOMBRE: Ing. Cesar E. Valdera Chavez	NOMBRE: Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta			
tu uR	Thomas of the second of the se	Ingeniera Civil Reg CIP N° 222077			
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR/ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR			

	LABO	RATORIO DE MA	TERIALE	S - UNIVERSIDAD PRIVAI	DA DEL NORTE CAJAMARCA				
AN	PROTOCOLO								
	ENSAYO:	SUCCIÓN DE LA UNIDAD DE ALBAÑILERÍA							
	NORMA:	P 399.604							
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	TESIS:	VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PRISMAS DE ALBAÑILE LADRILLO DE ARCILLA INDUSTRIAL CON MORTERO 1:4, UTILIZANDO UN CURADO CON Y CURADORES QUÍMICOS: CHEMA MEMBRANIL Y SIKACEM CURADOR							
MARCA:	Fortes	MUESTRA:	Ladrillos	TIPO DE LADRILLO:	King Kong 18 Huecos Industrial				
UBICACIÓ	N:	Cajama	arca	COLOR DE LADRILLO:	Anaranjado				
FECHA DE	MUESTREO:	16/01/2	023	RESPONSABLE:	Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori				
FECHA DE	ENSAYO:	27/01/2	023	REVISADO POR:	Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta				

UNIDAD	Peso seco (Ps) (gr)	Peso Mojado (Pm) (gr)	A (cm)	L (cm)	Succión (gr/min/200cm2)
U-1	2790.1	2819.5	11.77	23.03	21.69
U-2	2952.8	2977.9	11.98	23.24	18.03
U-3	2728.5	2755.4	12.01	22.82	19.63
U-4	2878	2902.6	12.09	23.17	17.56
U-5	2743.8	2771.5	11.94	22.78	20.37
		Promedio			19.46

$$S(\frac{gr}{200cm2}) = \frac{(Pm - Ps)}{AxL}x200$$

Donde:

S: Succión sobre la base de 200 cm2

Pm: Peso de la unidad mojada (gr)

Ps: Peso de la unidad seca (gr)

A: Ancho del área de contacto de la unidad (cm)

L: Largo del área de contacto de la unidad (cm)

OBSERVACIONES:		
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR/ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR /
Am wife	/ Sommer /	FELIA attuanda Civil Ingeniera Civil Reg CIP N° 222077
NOMBRE: Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori	NOMBRE: Ing. Cesar E. Valdera Chavez	NOMBRE: Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta
FECHA: 28/01/2023	FECHA: 28/01/2023	FECHA: 28/01/2023

	LABO	RATORIO DE M	ATERIALE	S - UNIVERSIDAD PRIVAI	DA DEL NORTE CAJAMARCA				
	PROTOCOLO								
	ENSAYO:	ABSORCIÓN DE LA UNIDAD DE ALBAÑILERÍA							
	NORMA:			NTP 399.613 - NTI	399.604				
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	TESIS:	VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PRISMAS DE ALBAÑILERÍA CON LADRILLO DE ARCILLA INDUSTRIAL CON MORTERO 1:4, UTILIZANDO UN CURADO CONVENCIO Y CURADORES QUÍMICOS: CHEMA MEMBRANIL Y SIKACEM CURADOR							
MARCA:	Fortes	MUESTRA:	Ladrillos	TIPO DE LADRILLO:	King Kong 18 Huecos Industrial				
UBICACIÓ	Ń:	Cajam	narca	COLOR DE LADRILLO:	Anaranjado				
FECHA DE	MUESTREO:	16/01/	2023	RESPONSABLE:	Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori				
FECHA DE	ENSAYO:	26/01/	2023	REVISADO POR:	Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta				

UNIDAD	Peso seco (Wd) (gr)	Peso Saturado (Ws) (gr)	Absorción (%)
U-1	2678	3033	13.26%
U-2	2869	3265	13.80%
U-3	3024	3441	13.79%
U-4	2899	3319	14.49%
U-5	2754	3144	14.16%
	Promedio		13.90%

Absorción (%) =
$$\frac{Ws-Wd}{Wd} * 100$$

ECHA: 28/01/2023	FECHA: 28/01/2023	FECHA: 28/01/2023
IOMBRE: Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori	NOMBRE: Ing. Cesar E. Valdera Chavez	NOMBRE: Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta
In wife	2 mans	FELIX ALEANDRA FELIX DIEZ HUAYTA Ingeniera Civil Reg CIP N° 222977
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR/ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR

4	LABO	RATORIO DE M	ATERIALE		DA DEL NORTE CAJAMARCA				
	PROTOCOLO								
	ENSAYO:	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE LA UNIDAD DE ALBAÑILERÍA							
	NORMA:	NTP 399.613 - NTP 399.604							
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	TESIS:	VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PRISMAS DE ALBA LADRILLO DE ARCILLA INDUSTRIAL CON MORTERO 1:4, UTILIZANDO UN CURADO Y CURADORES QUÍMICOS: CHEMA MEMBRANIL Y SIKACEM CURA							
MARCA:	Fortes	MUESTRA:	Ladrillos	TIPO DE LADRILLO:	King Kong 18 Huecos Industrial				
UBICACIÓ	Ń:	Cajan	narca	COLOR DE LADRILLO:	Anaranjado				
FECHA DE	MUESTREO:	16/01/	/2023	RESPONSABLE:	Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori				
FECHA DE	ENSAYO:	02/01/	/2023	REVISADO POR:	Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta				

	RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE LA UNIDAD DE ALBAÑILERÍA						
ESPÉCIMEN	Lo (cm)	Ao (cm)	Área de contacto (cm2)	Carga de rotura (KN)	Carga de rotura(Kg)	Resistencia a la compresión f'b (kg/cm2)	
U-1	23.05	12.19	280.98	396.83	40465	144.01	
U-2	23.26	12.03	279.82	439.42	44808	160.13	
U-3	22.96	11.93	273.91	455.08	46405	169.42	
U-4	23.27	12.13	282.27	326.35	33278	117.90	
U-5	22.91	11.83	271.03	386.32	39394	145.35	
U-6	22.9	11.95	273.66	421.03	42933	156.89	
				f'b promedi	o (kg/cm2)	148.95	
				Desviación	Estandar (σ)	17.94	
					STATE OF THE PROPERTY OF THE P		

 $f'b = \frac{Carga\ de\ Rotura}{Área\ de\ contacto}$

Coeficiente de Variación (%) 12.04 f'b característica (kg/cm2) 131.01

Coeficiente de Variación = $\frac{\sigma}{f'b}*100$

f'b característica = f'b promedio - σ

FECHA: 03/02/2023	FECHA: 03/02/2023	FECHA: 03/02/2023
NOMBRE: Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori	NOMBRÉ: Ing. Cesar E. Valdera Chavez	NOMBRE: Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta
Ju uf	Num!	FELIX MEJANDRA JELASQUEZ HUAYTA Ingeniera Givil Reg CIP N° 222077
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR/ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR
OBSERVACIONES:		



48	LAB	ORATORIO DE MATERIALES	S - UNIVERSIDAD PRIV	ADA DEL NORTE CAJAMARCA					
1	PROTOCOLO								
	ENSAYO:	O: ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO DE AGREGADO FINO							
	NORMA: ASTM C136 - NTP 400.012								
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	TESIS:	VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PRISMAS DE ALBAÑILERÍA CON LADRILLO DE ARCILLA INDUSTRIAL CON MORTERO 1:4, UTILIZANDO UN CURADO CONVENCIONA Y CURADORES QUÍMICOS: CHEMA MEMBRANIL Y SIKACEM CURADOR							
CANTERA:		Huayrapongo	Módulo de Finura:	2.36					
UBICACIÓ	м.	Provincia: Cajamarca	AGREGADO:	Arran Causas Bis Chants					
UBICACION:		Distrito: Baños del Inca	AGREGADO:	Arena Gruesa - Río Chonta					
FECHA DE	MUESTRA:	06/02/2023	RESPONSABLE:	Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori					
FECHA DE	ENSAYO	07/02/2023	REVISADO POR:	Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta					

	/línimo 500			% RE	TENIDO		1	
N°	TAMIZ		PESO RETENIDO (gr)	PARCIAL	ACUMULADO	% PASANTE ACUMULADO (%)	Husos Granulométricos (Según Norma E.070)	
	(pulg)	(mm)						
1	N° 4	4.75	0.00	0.00	0.00	100.00	100	100
2	N° 8	2.36	17.20	1.61	1.61	98.39	95	100
3	N° 16	1.18	209.40	19.66	21.27	78.73	70	100
4	N° 30	0.60	245.90	23.09	44.36	55.64	40	75
5	N° 50	0.30	316.10	29.68	74.04	25.96	10	35
6	N° 100	0.15	220.90	20.74	94.78	5.22	2	15
7	N° 200	0.075	53.50	5.02	99.80	0.20	0	2
8	Bandeja	0.00	2.10	0.20	100.00	0.00	-	-
	TOTAL		1065.10	100.00				

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

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

FECHA: 07/02/2023	FECHA: 07/02/2023	FECHA: 07/02/2023
NOMBRE: Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori	NOMBRE Ing Cesar F Valdera Chavez	NOMBRE: Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta
tu uf	X DOOD TO THE PARTY OF THE PART	FELIX ALEJANDRA VERSQUEZ HUAYTA Ingeniera Civil Reg CIP N° 222077
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR/ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR



4	LAB	ORATORIO DE MATERIALES		VADA DEL NORTE CAJAMARCA				
1	PROTOCOLO							
	ENSAYO:	CONTENIDO DE HUMEDAD DEL AGREGADO FINO						
	NORMA:	MTC E108 - ASTM D2216 - NTP 399.127						
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	TESIS:	VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PRISMAS DE ALBAÑILERÍA CON LADRILLO DE ARCILLA INDUSTRIAL CON MORTERO 1:4, UTILIZANDO UN CURADO CONVENCION. Y CURADORES QUÍMICOS: CHEMA MEMBRANIL Y SIKACEM CURADOR						
CANTERA:		Huayrapongo						
UBICACIÓN:		Provincia: Cajamarca	AGREGADO:	Arena Gruesa - Río Chonta				
		Distrito: Baños del Inca						
FECHA DE	MUESTRA:	06/02/2023	RESPONSABLE:	Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori				
FECHA DE ENSAYO		07/02/2023	REVISADO POR:	Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta				

ID	DESCRIPCIÓN	UND	AGI	REGADO F	INO
A	Identificación de la tara	-	T01	T02	T03
В	Peso de la tara	gr	68.10	71.20	75.90
С	Peso de la tara + muestra húmeda	gr	827.50	831.00	1118.50
D	Peso de la tara + muestra seca	gr	774.90	777.20	1049.70
E	Peso muestra húmeda (Wmh)=C-B	gr	759.40	759.80	1042.60
F	Peso de la muestra seca (Ws)= D-B		706.80	706.00	973.80
w %	Contenido de humedad [(E-F)/F*100]		7.44	7.62	7.07
G	CONTENIDO DE HUMEDAD PROMEDIO % 7.38		7.38		

DBSERVACIONES:		
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINAPOR/ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR
In uf		FELIX ALEGANDRA VICASIANI, INJURA INGENIERA CIVIL Reg CIP N° 222077
NOMBRE: Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mo	ri NOMBRE: Ing. Cesar E. Valdera Chavez	NOMBRE: Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta
ECHA: 07/02/2023	FECHA: 07/02/2023	FECHA: 07/02/2023



4	LAB	ORATORIO DE MATERIALES	S - UNIVERSIDAD PRI	VADA DEL NORTE CAJAMARCA				
1	PROTOCOLO							
	ENSAYO:	GRAVEDAD ESPECÍFICA Y ABSORCIÓN DEL AGREGADO FINO						
	NORMA:	MTCE205 - ASTMC128 - NTP400.022						
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	TESIS:	VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PRISMAS DE AL LADRILLO DE ARCILLA INDUSTRIAL CON MORTERO 1:4, UTILIZANDO UN CURA Y CURADORES QUÍMICOS: CHEMA MEMBRANIL Y SIKACEM CU						
CANTERA:		Huayrapongo						
UBICACIÓN	M.	Provincia: Cajamarca	AGREGADO:	Arena Gruesa - Río Chonta				
OBICACION.		Distrito: Baños del Inca						
FECHA DE	MUESTRA:	06/02/2023	RESPONSABLE:	Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori				
FECHA DE	ENSAYO	16/02/2023	REVISADO POR:	Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta				

	GRAVEDAD ESPECÍFICA	YABSOR	CION DE AG	REGADO FIN	0	
ID	DESCRIPCION	UND	1	2	3	RESULTADO
Α	Peso al aire de la muestra desecada	gr.	484.00	484.50	484.29	
В	Peso del picnómetro aforado lleno de agua	gr.	1297.30	1297.60	1297.40	
С	Peso total del picnómetro aforado con la muestra y lleno de agua	gr.	1604.40	1604.10	1604.20	
s	Peso de la Muestra Saturada Superficialmente Seca	gr.	500.00	500.00	500.00	
E	Peso especifico aparente (Seco) $\frac{A}{B+S-C}$	gr/cm3	2.51	2.50	2.51	2.51
F	Peso especifico aparente (SSS) $\frac{S}{B+S-C}$	gr/cm3	2.59	2.58	2.59	2.59
G	Peso especifico nominal (Seco) $\frac{A}{B+A-C}$	gr/cm3	2.74	2.72	2.73	2.73
н	Absorción <u>S - A</u> * 100%	(%)	3.31	3.20	3.24	3.25

OBSERVACIONES:		
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR/ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR
tu u R		FELIXALIANDRE/TEASQUEZ HUAYTA Ingeniera Civil Reg CIP N° 222077
NOMBRE: Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mo	n NOMBRE: Ing. Cesar E. Valdera Chavez	NOMBRE: Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta
FECHA: 17/02/2023	FECHA: 17/02/2023	FECHA: 17/02/2023



	LAB	ORATORIO DE MATERIALES	S - UNIVERSIDAD PRI	VADA DEL NORTE CAJAMARCA					
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	PROTOCOLO								
	ENSAYO:	PESO UNITARIO DEL AGREGADO FINO							
	NORMA:	MTCE203 - ASTMC29 - NTP 400.017							
	TESIS:	VARIACIÓN DE LA RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN DE PRISMAS DE ALBAÑILERÍA CI LADRILLO DE ARCILLA INDUSTRIAL CON MORTERO 1:4, UTILIZANDO UN CURADO CONVENI Y CURADORES QUÍMICOS: CHEMA MEMBRANIL Y SIKACEM CURADOR							
CANTERA:		Huayrapongo							
UBICACIÓN:		Provincia: Cajamarca	AGREGADO:	Arena Gruesa - Río Chonta					
		Distrito: Baños del Inca							
FECHA DE	MUESTRA:	06/02/2023	RESPONSABLE:	Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori					
FECHA DE	ENSAYO	14/02/2023	REVISADO POR:	Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta					

	PESO	UNITARIO	DEL AGREGA	DO FINO		
AGREGADO FINO		VOI	VOLUMEN DEL MOLDE			0.0093 m3
ID	DESCRIPCIÓN	UND	1	2	3	RESULTADO
A	Peso del Molde + AF Compactado	Kg	20.40	20.42	20.50	
В	Peso del molde	Kg	4.78	4.78	4.78	
С	Peso del AF Compactado, C = A - B	Kg	15.62	15.64	15.72	
D	PESO UNITARIO COMPACTADO D = C / Vol. Molde	Kg/m3	1679.57	1681.72	1690.32	1683.87
E	Peso del Molde + AF Suelto	Kg	19.22	19.30	19.24	
F	Peso del AF Suelto, F=E-B	Kg	14.44	14.52	14.46	
G	PESO UNITARIO SUELTO G = F / Vol. Molde	Kg/m3	1552.69	1561.29	1554.84	1556.27

OBSERVACIONES:		
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR/ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR
tw mf	2 January	FELIX ALEJANDRA VETASSÜEZ HUAYTA Ingeniera Civil Reg CIP N° 222077
NOMBRE: Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori	NOMBRE: Ing. Cesar E. Valdera Chavez	NOMBRE: Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta
ECHA: 17/02/2023	FECHA: 17/02/2023	FECHA: 17/02/2023



	LA	BORATORIO DE MATER	IALES - UNIVERSIDAD PR	RIVADA DEL NORTE CAJAMARCA				
	PROTOCOLO							
	ENSAYO:	COMPRESIÓN DE MORTEROS DE CEMENTO HIDRÁULICO						
	NORMA:		ASTM C109 - NTP 334.051					
UNIVERSIDAD PRIVADA DEL NORTE	TESIS:	N DE PRISMAS DE ALBAÑILERÍA CON LADRILLO DE NDO UN CURADO CONVENCIONAL Y CURADORES ANIL Y SIKACEM CURADOR						
FECHA DE	ENSAYO:	23/03/2023	PROPORCIÓN:	1:4 (Cemento:Arena)				
EDAD DEL	MORTERO:	28 días	Bach. Jhony Edwin Rimarachin Mori					
N° DE ESP	ECÍMENES:	10 cubos	REVISADO POR:	Mg. Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta				

	RESIS	STENCIA	ALACON	MPRESIÓN DE CU	JBOS DE MORTERO	
ESPÉCIMEN	Lo (cm)	Ao (cm)	Área de contacto (cm2)	Carga de rotura (KN)	Carga de rotura(Kg)	Resistencia a la compresión f'b (kg/cm2)
M-1	5.01	5.06	25.37	30.27	3087	121.68
M-2	5.01	5.03	25.22	31.76	3239	128.44
M-3	5.01	5.02	25.12	35.24	3593	143.04
M-4	5.01	5.03	25.23	34.88	3557	140.99
M-5	5.01	5.02	25.13	32.50	3314	131.90
M-6	5.02	5.02	25.19	35.00	3569	141.71
M-7	5.02	5.02	25.21	29.83	3042	120.68
M-8	5.01	5.02	25.16	31.86	3249	129.12
M-9	5.02	5.01	25.14	28.76	2933	116.69
M-10	5.01	5.02	25.17	29.07	2964	117.74
				f'b prom	edio (kg/cm2)	129.20
					ión Estandar (σ)	10.07
				Coeficiente	de Variación (%)	7.79
				f'b caracte	rística (kg/cm2)	119.13

OBSERVACIONES:		
RESPONSABLE DEL ENSAYO	COORDINADOR/ASISTENTE DE LABORATORIO	ASESOR
Ju w Z		FELLING THE TELEVISION OF THE PROPERTY OF THE
NOMBRE: Bach. Jhony Edwin Rimarachin M	ori NOMBRE: Ing. Cesar E. Valdera Chavez	NOMBRE: Ing. Felix Alejandra Velásquez Huayta
ECHA: 25/03/2023	FECHA: 25/03/2023	FECHA: 25/03/2023



P-4 P-6 P-7 -1	S:	23.55 23.31 DEL ENS	12.06	39.20	281.12	Des Coeficie	25930 21696 romedio (k viación Es inte de Var acterística	0.86 0.87 g/cm2) tandar(σ) riación (%) (kg/cm2)	77.10 66.96 65.38 9.01 13.78 56.37 ASESOR DREWELSOUEZ HUNYTA peniera Civil p N° 222077
P-4 P-6 P-7 -1	S:	23.31	12.06	39.20	281.12	212.77 fb p Des Coeficie fb cara	25930 21696 romedio (k viación Es inte de Var acterística	0.86 0.87 g/cm2) tandar(σ) riación (%) (kg/cm2)	66.96 65.38 9.01 13.78 56.37
P-4 P-6 P-7				39.20	281.12	212.77 fb p Des Coeficie fb care	25930 21696 romedio (k viación Es inte de Var acterística	0.86 0.87 g/cm2) tandar(σ) riación (%)	66.96 65.38 9.01 13.78
P-4 P-6	1					212.77 fb p Des	25930 21696 romedio (k viación Est ente de Var	0.86 0.87 g/cm2) tandar(σ) riación (%)	66.96 65.38 9.01 13.78
P-4 P-6	1					212.77 fb p Des	25930 21696 romedio (k viación Est ente de Var	0.86 0.87 g/cm2) tandar(σ) riación (%)	66.96 65.38 9.01 13.78
P-4 P-6	1					212.77 fb p	25930 21696 romedio (k viación Est	0.86 0.87 g/cm2) tandar(σ)	66.96 65.38 9.01
P-4 P-6	1					212.77 fb p	25930 21696 romedio (k	0.86 0.87 (g/cm2)	66.96 65.38
P-4 P-6	1					212.77	25930 21696	0.86 0.87	66.96
P-4 P-6							25930	0.86	
P-4 P-6	-	22 55	. 1770	CA CHI	1 /KU 43				77.40
P-4		23.15	12.11	38.90	280.35	195.04	19009	0.07	
			_	39.10	280.35		19889	0.87	61.48
CI	4	23.11	11.98	39.10	(cm2) 276.86	174.92	17837	0.87	(kg/cm2) 55.97
_	IMEN	Largo (cm)	Espesor (cm)	Altura (cm)	contacto	Carga de rotura (KN)	Carga d rotura(K	a) de	compresión fim
			T		Área de			Coef.	Resistencia a la
						RESIÓN DE PI			
			CURA	DO UTII	IZADO: C	urador químico	Chema M	lembranil	
						fb car	acterística	(kg/cm2)	58.50
								riación (%)	13.91
						Des	viación Es	tandar(σ)	9.45
							romedio (k		67.96
9-6	9	23.22	12.11	39.20	281.19	210.55	21470		66.16
9-6		23.24	12.27	39.30	285.08	189.83	19357	0.86	58.65
2-2		23.40	12.10	39.00	283.14	211.35	21552	0.87	65.87
2-1	_	23.46	12.20	39.10	286.21	263.65	26885	0.86	81.15
		(cm)	(cm)	(cm)	(cm2)	rotura (KN)	rotura(K	correccion	(kg/cm2)
CI	IMEN	Largo	Espesor	Altura	contacto	Carga de	Carga d	e de	compresión fim
_		· ·			Área de		٥	Coef.	Resistencia a la
						RESIÓN DE P			
						urador químic			
						Th care	acterística	(kg/cm2)	75.29
							nte de Var		12.43
							viación Es		10.69
- 14	2	23.23	12.29	39.10	200.74		romedio (k		85.97
-1:	_	23.25	12.14	39.10	285.74	303.91	30990	0.86	93.48
-10		23.35	12.33	39.00	283.47	289.65	29536	0.86	90.08
2-5		23.15	12.21	38.90	288.87	297.41	30327	0.86	90.22
2-3	3	23.15	12.21	39.00	(cm2) 282.66	225.22	22966	corrección 0.86	(kg/cm2) 70.12
CI	IMEN	(cm)	(cm)	(cm)	contacto	rotura (KN)	rotura(K	a) de	compresión fm
		Largo	Espesor	Altura	Área de	Carga de	Carga d	Coef.	Resistencia a la
			RESISTE	NCIAA	LACOMP	RESIÓN DE P	LAS DE AL	BAÑILERÍA	
						convencional o			
-114	HENE	J.		12 pilas	IF	LVISADO PO	IX.	ivig. Ilig. Felix A	cjuliula velasquez
	MENE		-	12 pilas		REVISADO PO			eiandra Velásquez
	SAYO: PILAS:		- 2	28 días	-	PROPORCIÓN RESPONSABL			Cemento:Arena) Edwin Rimarachin I
10	SAYO:			M/02/202					
ES	SIS:		ARCILL	a indus'	The second second section in the second				
	010								BAÑILERÍA CON LAD
OI	RMA:					A SECTION AND ADDRESS OF THE PARTY OF THE PA			
_	SAYO				RESISTE				BAÑILERÍA
						PROTOCO			
	Lineal	LAB	DRATORIO	DE MA	ATERIALE			DA DEL NORTE	CAJAMARCA
OI	RMA:		VARIACI ARCILL	ÓN DE LA A INDUS	RESISTEN RESISTEN TRIAL CON QUÍN	PROTOCO NCIA A LA CON NTP 39 NCIA A LA COMF MORTERO 1:4, I MICOS: CHEMA I	DLO IPRESIÓN 99.605 - NT PRESIÓN DE UTILIZANDO MEMBRANIL	PRISMAS DE AL UN CURADO CON Y SIKACEM CUR	BAÑILERÍA BAÑILERÍA IVENCIONAI ADOR













ANEXOS N°3. HOJAS TÉCNICAS





SikaCem® Curador

HOJA DE DATOS DEL PRODUCTO

Curador químico para concreto y mortero

DESCRIPCIÓN DEL PRODUCTO

SikaCem® Curador es un compuesto de curado que al ser pulverizado sobre el concreto fresco se adhiere a la superficie de éste (concreto), formando una película impermeable al agua y al aire, evitando la evaporación del agua de la mezcla y el secado prematuro del concreto por efectos del sol y/o viento.

USOS

- Techos
- Losas o pisos
- Vigas y/o columnas
- Veredas
- · Rampas de acceso
- Canales de riego
- Carreteras
- Puentes
- · Construcciones en generales de concreto

CARACTERÍSTICAS / VENTAJAS

CONSTRUYENDO CONFIANZA

- Reducir el riesgo de fisuración por secado prematuro del agua.
- Rapidez y facilidad de aplicación, ya que se pulveriza sobre la superficie del concreto.
- Reduce los tiempos de curado con agua (7 días) y la mano de obra.

Después de 3 horas de aplicado, SikaCem® Curador no es afectado por las lluvias y su efecto se mantiene durante 3 semanas mínimo.

INFORMACIÓN DEL PRODUCTO

Empaques	 Envase plástico x1gal Balde x 18 L
Apariencia / Color	Líquido / Incoloro
Vida Útil	2 años
Condiciones de Almacenamiento	SikaCem® Curador puede ser almacenado en un sitio libre de congelamiento a temperaturas sobre los +5 °C .
Densidad	1.11 +/- 0.01 Kg/L

Hoja De Datos Del Producto SikaCem® Curador Septiembre 2021, Versión 01.03 021405031000000103

1/2



INFORMACIÓN DE APLICACIÓN

Consumo

Dependiendo de las condiciones ambientales, especialmente de la velocidad del viento, el rendimiento es de 5 m² por litro de SikaCem® Curador 0,2 L/m².

- Envase x1 gal rinde 19 m2
- · Balde x18 I rinde 90 m2

NOTAS

Todos los datos técnicos recogidos en esta hoja técnica se basan en ensayos de laboratorio. Las medidas de los datos actuales pueden variar por circunstancias fuera de nuestro control.

ECOLOGÍA, SALUD Y SEGURIDAD

Para información y asesoría referente al transporte, manejo, almacenamiento y disposición de productos químicos, los usuarios deben consultar la Hoja de Seguridad del Material actual, la cual contiene información médica, ecológica, toxicológica y otras relacionadas con la seguridad.

INSTRUCCIONES DE APLICACIÓN

SikaCem® Curador se aplica sobre la superficie del concreto fresco, una vez que este haya adquirido una tonalidad opaca superficialmente, es decir, en cuanto haya evaporado el exceso de agua de mezcla, tiempo que puede estar entre media hora y tres horas después de finalizada su colocación, dependiendo del viento y la temperatura ambiente.

Se debe agitar el contenido de los envases antes de su aplicación.

Es recomendable el uso de pulverizadores (fumigadores) para su uso y rendimiento óptimo, mas SikaCem® Curador puede ser aplicado con brocha o rodillo.

RESTRICCIONES LOCALES

Nótese que el desempeño del producto puede variar dependiendo de cada país. Por favor, consulte la hoja técnica local correspondiente para la exacta descripción de los campos de aplicación del producto

NOTAS LEGALES

La información y en particular las recomendaciones sobre la aplicación y el uso final de los productos Sika son proporcionadas de buena fe, en base al conocimiento y experiencia actuales en Sika respecto a sus productos, siempre y cuando éstos sean adecuadamente almacenados, manipulados y transportados; así como aplicados en condiciones normales. En la práctica, las diferencias en los materiales, sustratos y condiciones de la obra en donde se aplicarán los productos Sika son tan particulares que de esta información, de alguna recomendación escrita o de algún asesoramiento técnico, no se puede deducir ninguna garantía respecto a la comercialización o adaptabilidad del producto a una finalidad particular, así como ninguna responsabilidad contractual. Los derechos de propiedad de las terceras partes deben ser respetados. Todos los pedidos aceptados por Sika Perú S.A.C. están sujetos a Cláusulas Generales de Contratación para la Venta de Productos de Sika Perú S.A.C. Los usuarios siempre deben remitirse a la última edición de la Hojas Técnicas de los productos; cuyas copias se entregarán a solicitud del interesado o a las que pueden acceder en Internet a través de nuestra página web

www.sika.com.pe. La presente edición anula y reemplaza la edición anterior, misma que deberá ser destruida.

Sika Perú Habilitación Industrial El Lúcumo Mz. "B" Lote 6 Lurín, Lima Tel. (511) 618-6060

Hoja De Datos Del Producto SikaCem® Curador Septiembre 2021, Versión 01.03 021405031000000103

2/2

SikaCemCurador-es-PE-(09-2021)-1-3.pdf



CONSTRUYENDO CONFIANZA





Hoja Técnica

MEMBRANIL VISTA

Curador tipo membrana para concreto expuesto o caravista

VERSION: 01 FECHA: 22/09/2017

(2000 CONT.) Marin (2000 CONT.)

DESCRIPCIÓN

MEMBRANIL VISTA es un curador líquido transparente tipo membrana para concreto fresco, está formulado para retener hasta el 95% de agua del concreto por 7 días a fin de proporcionar la hidratación adecuada. Es una gran alternativa al curado tradicional que se realiza durante 7 días con agua.

Este producto cumple con las especificaciones de la norma ASTM C-309, Tipo I, Clase A (Standard Specification for Liquid Membrane-Forming Compounds for Curing Concrete)

VENTAJAS

- Retiene hasta el 95% del agua del concreto por 7 días.
- Prolonga la hidratación del concreto evitando la formación de fisuras por un secado prematuro.
- Resulta económico debido a que se no se necesita de mano de obra especializada, se aplica fácilmente con mochila aspersora.
- Permite desarrollar las resistencias a la flexión y compresión deseadas.
- Retiene hasta el 95% del agua del concreto por 7 días.
- No produce decoloración ni manchas en la superficie tratada.
- Después de varias semanas se disipa para permitir aplicaciones posteriores de pintura o recubrimiento, solo se debe eliminar el polvo superficial con un escobillón.

USOS

Para el curado de concreto fresco en interiores y exteriores en vaciados de losas, columnas, vigas, calzadas, veredas, techos, carreteras, diques, placas, estacionamientos, cubiertas de puentes, vías peatonales, etc.

DATOS TÉCNICOS

Apariencia : Liquido
 Color : Incoloro.
 Densidad : 3.70 – 3.80kg/L
 PH : 7.0 – 10.0

- VOC : 0 gr/L

PREPARACIÓN Y APLICACIÓN DEL PRODUCTO

Agitar el envase antes de usar.

El momento ideal para aplicar es inmediatamente después que haya desaparecido la exudación de la superficie o después de haber desencofrado.

Aplicar con mochila aspersora dejando una capa uniforme sobre toda la superficie. Limpiar la herramientas de aplicación después de culminar el trabajo con agua limpia.

RENDIMIENTO

Se recomienda aplicar de 12 - 14 m^2 /gal., que dará una membrana entre 0.25 a 0.33mm de espesor.

PRESENTACIÓN

Envase de 1gal. Envase de 5 gal.

> ATENCIÓN AL CLIENTE: (511) 336-8407

Página 1 de 2





Hoja Técnica
MEMBRANIL VISTA

Curador tipo membrana para concreto expuesto o caravista

VERSION: 01 FECHA: 22/09/2017

Envase de 55 gal.

TIEMPO DE ALMACENAMIENTO

1 año en su envase original, cerrado, almacenado bajo techo en ambiente fresco y ventilado.

PRECAUCIONES Y Se recomie RECOMENDACIONES la primera.

Se recomienda aplicar el MEMBRANIL VISTA en dos capas siendo la segunda perpendicular a la primera.

No usar cuando la temperatura de ambiente y de la superficie del concreto estén por debajo de 4°C (40°F), o si se pronostica lluvia durante las 12 horas posteriores a la aplicación.

Para una instalación óptima, las temperaturas de ambiente y de la superficie deben estar entre 7°C y 38°C (45°F y 100°F). La temperatura del producto debe estar entre 10°C y 32°C (50°F y 90°F).

Después de la aplicación la superficie debe permanecer descubierta y sin protección para una adecuada disipación.

En caso de emergencia, llame al CETOX (Centro Toxicológico 012732318/999012933). Producto tóxico, NO INGERIR, mantenga el producto fuera del alcance de los niños. No comer ni beber mientras manipula el producto. Lavarse las manos luego de manipular el producto. Utilizar guantes, gafas protectoras y ropa de trabajo. Almacene el producto bajo sombra y en ambientes ventilados. En caso de contacto con los ojos y la piel, lávese con abundante agua. Si es ingerido, no provocar vómitos; procurar ayuda médica inmediata.

"La presente Edición anula y reemplaza la Versión Nº O para todos los fines"

La información que suministramos está basada en ensayos que consideramos seguros y correctos de acuerdo a nuestra experiencia. Los usuarios quedan en libertad de efectuar las pruebas y ensayos previos que estimen conveniente, para determinar si son apropiados para un uso en particular. El uso, aplicación y manejo correcto de los productos, quedan fuera de nuestro control y es de exclusiva responsabilidad del usuario.

ATENCIÓN AL CLIENTE: (511) 336-8407

Página 2 de 2



ANEXOS N°3. DISEÑO DE MORTERO



		TÉCNICAS	ESPECIFICACIONES
		IAYO TIPO 1	CEMENTO PACASN
	g/cm3	3.10	PESO ESPECÍFICO (P.E.):
		ENA GRUESA)	AGREGADO FINO (AF
	g/cm3	2.59	PESO ESPECÍFICO (P.E.):
	kg/cm3	1556.27	PESO UNITARIO SUELTO (P.U.S.S.):
	kg/cm3	1683.87	O UNITARIO COMPACTADO (P.U.S.C.):
	%	7.38%	CONTENIDO DE HUMEDAD (C.H.):
	%	3.25%	ABSORCIÓN:
		MEZCLA	DATOS - DISEÑO
	ARENA	CEMENTO	RELACIÓN CEMENTO / ARENA
	4	1	
		0.75	LACIÓN AGUA / CEMENTO (W/MC):
	%	1%	AIRE INCLUIDO
	%	30%	DESPERDICIO
	, •	20,0	2.15.0.0
	IDA DE MEZCLA	ENTES DE UNA TAN	DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES APAF
	pie3	1	CEMENTO
	pie3	4	AGREGADO FINO
	p.00	0.75	RELACIÓN AGUA CEMENTO
	TANDA	ES SECOS DE UNA	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA
Kg	FANDA 42.5		<u>'</u>
Kg Kg			2. DETERMINACIÓN DE MATERIA
	42.5		2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pie
Kg	42.5 176.27 31.88	3 de cemento	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pio Agregado Fino
Kg	42.5 176.27 31.88	3 de cemento	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pio Agregado Fino Agua
Kg	42.5 176.27 31.88	3 de cemento	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pie Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento
Kg Lt	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059	3 de cemento	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pie Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino
M3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875	3 de cemento ABSOLUTOS DE UN	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pie Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño
M3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644	3 de cemento ABSOLUTOS DE UN	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pio Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot
m3 m3 m3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644 0.001136	3 de cemento ABSOLUTOS DE UN II: 0 (1%):	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pio Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot Aire Atrapac
M3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644	3 de cemento ABSOLUTOS DE UN II: 0 (1%):	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pio Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot
m3 m3 m3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644 0.001136 0.114780	3 de cemento ABSOLUTOS DE UN II: 0 (1%): 1 tanda (Total):	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pio Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot Aire Atrapac
m3 m3 m3 m3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644 0.001136 0.114780	ABSOLUTOS DE UN al: o (1%): tanda (Total):	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pie Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot Aire Atrapac Rendimiento de un.
m3 m3 m3 m3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644 0.001136 0.114780	ABSOLUTOS DE UN II: o (1%): tanda (Total): POR METRO CÚBIO 8.71 bls	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pie Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot Aire Atrapac Rendimiento de un 4. CANTIDAD DE MATERIALES N° de bolsas de cemento:
m3 m3 m3 m3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644 0.001136 0.114780 CO 8.71 kg	ABSOLUTOS DE UN al: o (1%): tanda (Total): POR METRO CÚBIO 8,71 bls 1535.74	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pio Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot Aire Atrapac Rendimiento de un. 4. CANTIDAD DE MATERIALES N° de bolsas de cemento: Agregado Fino
m3 m3 m3 m3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644 0.001136 0.114780	ABSOLUTOS DE UN II: o (1%): tanda (Total): POR METRO CÚBIO 8.71 bls	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pie Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot Aire Atrapac Rendimiento de un 4. CANTIDAD DE MATERIALES N° de bolsas de cemento:
m3 m3 m3 m3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644 0.001136 0.114780 CO 8.71 kg	ABSOLUTOS DE UN al: o (1%): tanda (Total): POR METRO CÚBIO 8.71 bls 1535.74 277.70	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pio Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot Aire Atrapac Rendimiento de un. 4. CANTIDAD DE MATERIALES N° de bolsas de cemento: Agregado Fino
m3 m3 m3 m3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644 0.001136 0.114780 CO 8.71 kg Lts	3 de cemento ABSOLUTOS DE UN il: o (1%): tanda (Total): POR METRO CÚBIO 8.71 bls 1535.74 277.70	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pie Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs. de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot Aire Atrapac Rendimiento de un. 4. CANTIDAD DE MATERIALES N° de bolsas de cemento: Agregado Fino Agua Diseño
m3 m3 m3 m3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644 0.001136 0.114780 CO 8.71 kg Lts	3 de cemento ABSOLUTOS DE UN II: o (1%): tanda (Total): POR METRO CÚBIO 8.71 bls 1535.74 277.70 HUMEDAD 370.18	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pie Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs. de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot Aire Atrapac Rendimiento de un 4. CANTIDAD DE MATERIALES N° de bolsas de cemento: Agregado Fino Agua Diseño 5. CORRECCIÓN POI Cemento
m3 m3 m3 m3 m3 m3	42.5 176.27 31.88 IA TANDA 0.013710 0.068059 0.031875 0.113644 0.001136 0.114780 CO 8.71 kg Lts	3 de cemento ABSOLUTOS DE UN il: o (1%): tanda (Total): POR METRO CÚBIO 8.71 bls 1535.74 277.70	2. DETERMINACIÓN DE MATERIA eso de 1 bls de Cemento = Peso de 1 pie Agregado Fino Agua 3. DETERMINACIÓN DE VOLÚMENES Vol. Abs de Cemento Vol. Abs. Agregado fino Vol. Abs. Agua de diseño Subtot Aire Atrapac Rendimiento de un 4. CANTIDAD DE MATERIALES N° de bolsas de cemento: Agregado Fino Agua Diseño 5. CORRECCIÓN POI