UNIVERSIDAD SAN PEDRO

FACULTAD DE INGENIERÍA CIVL PROGRAMA DE ESTUDIOS DE INGENIERÍA CIVIL



Vulnerabilidad de las viviendas de adobe ante un evento sísmico en el centro poblado Rio Seco – Santa.

Tesis para obtener el Título Profesional de Ingeniero Civil

Autor:

ESPINOZA CASALES CARLOS RICHARD

Asesor

SEGUNDO URRUTIA VARGAS

Código ORCID: 0000-0003-4415-0484

Chimbote – Perú

2020

Palabras Clave

| Tema | Vulnerabilidad |
|--------------|----------------|
| Especialidad | Estructura |

Keyword

| Topic | Vulnerability |
|----------------|---------------|
| Specialization | Structure |

| Línea de investigación | Estructuras |
|------------------------|--------------------------------|
| Área | Ingeniería, Tecnología |
| Sub área | Ingeniería civil |
| | Ingeniería civil |
| Disciplina | Ingeniería de la construcción. |
| | |

| Titulo |
|--------|
|--------|

Vulnerabilidad de las viviendas de adobe ante un evento sísmico en el centro poblado Rio Seco – Santa.

Resumen

El proyecto de investigación presenta los resultados encontrados de la vulnerabilidad sísmica de las viviendas de adobe del centro poblado Rio Seco, 23 viviendas fueron evaluadas a través de una ficha técnica de evaluación donde se encuentra 11 parámetros que utiliza el método de Benedetti y Petrini, los parámetro a evaluar son calificados con A,B,C y D lo cual dio como resultado vulnerabilidad media — alta, con 43.48% de vulnerabilidad alta, el 47.83% de vulnerabilidad media debido a que son de un solo nivel y no cuentan con elementos no estructurales reduciendo su vulnerabilidad y solo el 8.70% de vulnerabilidad baja.

También se realizó una inspección técnica de acuerdo a las 6 dimensiones del método de vulnerabilidad símica evaluando y cuantificando los principales factores negativos propios de la estructura.

Por último, se realizó un análisis sísmico a través del software SAP 2000 a la vivienda numero 14 donde observamos según resultados que el mayor desplazamientos se encuentra en la dirección "x" y la mayor cantidad de concentraciones de esfuerzos de momentos se encuentran en las esquinas de los muros, también alrededor de los dinteles, de las cuales traería como consecuencia la falla por volteo inmediatamente con agrietamientos verticales y horizontales, llegando a tener similitud con estudios anteriores donde establece que las partes más vulnerables son las esquinas de muros y las ventanas y dinteles por albergar mayor esfuerzos.

Abstract

This research work presents the results found of the seismic vulnerability of the adobe houses of the Rio Seco town center, 23 houses were evaluated through a technical evaluation sheet where 11 parameters are found that use the Benedetti and Petrini method, These parameters are evaluated with A, B, C and D which resulted in medium-high vulnerability, with 43.48% high vulnerability, 47.83% average vulnerability because they are of a single level and do not have non-structural elements reducing their vulnerability and only 8.70% low vulnerability.

A technical inspection was also carried out according to the 6 dimensions of the simian vulnerability method, evaluating and quantifying the main negative factors inherent to the structure.

Finally, a seismic analysis was carried out through the SAP 2000 software to house number 14 where we observe according to results that the greatest displacement is in the "x" direction and the highest concentration of moment stresses are found in the corners of the walls, also around the lintels, which would result in failure by turning immediately with vertical and horizontal cracks, coming to be similar to previous studies where it establishes that the most vulnerable parts are the corners of the walls and the windows and lintels because they hold more efforts.

INDICE GENERAL

| Palabra claves – lineas de investigacion. | I |
|--|-----|
| Titulo. | II |
| Resumen. | III |
| Abstract | IV |
| Indice | V |
| 1. Antecedentes y Fundamentación Científica: | 8 |
| 2. Justificación | 45 |
| 3. Problema | 46 |
| 4. Conceptuación y operacionalizacion de variables | 48 |
| 5. Hipótesis | 50 |
| 6. Objetivos | 50 |
| 7. Metodología | 51 |
| 8. Resultados | 56 |
| 9. Discusión de resultados | 84 |
| 10. Conclusiones y recomendaciones | 108 |
| 11. Referencias bibliográficas | 112 |
| 12. Agradecimiento | 116 |
| 13. Apéndices y anexos. | 117 |

INDICE DE TABLAS

| Tabla 1 Porcentajes de canteras | 14 |
|--|----|
| Tabla 2 Escala de magnitud según vulnerabilidad | 22 |
| Tabla 3 Comparacion entre el RNC y el indie de vulnerabilidad | 23 |
| Tabla 4 Factor de zona según norma E0.30 | 33 |
| Tabla 5 Parámetros del suelo según norma E.030 | 34 |
| Tabla 6 Factor de suelo | 34 |
| Tabla 7 Distribución de viviendas seleccionadas aleatoriamente | 52 |
| Tabla 8 Instrumento para cada objetivo | 53 |
| Tabla 9 Parámetros del suelo | 56 |
| Tabla 10 Medidas de la unidad de adobe | 57 |
| Tabla 11 Tipos de cimentación | 58 |
| Tabla 12 Sobrecimientos de viviendas evaluadas | 59 |
| Tabla 13 Dimensiones de Los morteros y tipos de amarres entre muros | 60 |
| Tabla 14 Número de viviendas que presentan contrafuertes, salitre y grietas | 61 |
| Tabla 15 Cuadro de tipos de cubiertas, viguetas y dinteles | 63 |
| Tabla 16 Tipos de cubiertas que se encontraron en la inspección | 65 |
| Tabla 17 Viviendas que presenta elementos no estructúrale y fallas | 66 |
| Tabla 18 Resultados del parámetro 01- Tipo y organización del sistema resistente | 67 |
| Tabla 19 Resultados del parámetro 02- Calidad del sstema resistente | 68 |
| Tabla 20 Resultados del parámetro 03 - Resistencia convencional | 69 |
| Tabla 21 Resultados del parámetro 04 | 70 |
| Tabla 22 Resultados del parámetro 05 – Diafragas horizontales | 71 |

| Tabla 23 Resultados del parámetro 06 - Configuración en planta | 72 |
|---|----|
| Tabla 24 Resultados del parámetro 07 - Configuración en elevación | 73 |
| Tabla 25 Resultados del parámetro 08 - Distancia máxima entre muros | 74 |
| Tabla 26 Resultados del parámetro 09 - Tipo de cubierta | 75 |
| Tabla 27 Resultados del parámetro 10 - Elementos no estructurales | 76 |
| Tabla 28 Resultados del parámetro 11 - Estado de conservación. | 77 |
| Tabla 29 Resultados general de la vulnerabilidad sísmica. | 79 |
| Tabla 30 Peso de la edificación (CM) | 80 |
| Tabla 31 Resultados de fuerzas en área de muros en Y | 89 |
| Tabla 32 Resultados de fuerzas en área de muros en X | 90 |

INDICE DE FIGURAS

| Figura 1. Configuración en planta de la estructura | 28 |
|--|----|
| Figura 2. Configuración en elevación | 29 |
| Figura 3: Abaco para determinar momentos en losas. | 41 |
| Figura 4: Resultados de los tipos de suelo | 56 |
| Figura 5: Medidas de unidades de adobe. | 57 |
| Figura 6: Medidas de la altura de los adobes | 58 |
| Figura 7: Resultados de la cimentación | 58 |
| Figura 8: Tipos de sobrecimientos | 59 |
| Figura 9: Dimensiones de juntas | 60 |
| Figura 10: Número de viviendas que presentan amarre entre muros | 61 |
| Figura 11: Viviendas que presentaron efectos negativos en los muros | 62 |
| Figura 12: Tipos de refuerzo horizontal | 63 |
| Figura 13: Tipos de viguetas utilizados en viviendas | 64 |
| Figura 14:: Tipos de dinteles en vanos. | 64 |
| Figura 15: Tipos de cubierta evaluados | 65 |
| Figura 16: Número de viviendas que presentaron elementos no estructurales y fallas | 66 |
| Figura 17:: Resultados en porcentajes del parámetro 01 | 67 |
| Figura 18: Resultados en porcentajes del parámetro 02 | 68 |
| Figura 19: Resultados en porcentajes del parámetro 03 | 69 |
| Figura 20: Resultados en porcentajes del parámetro 04 | 70 |
| Figura 21: Resultados en porcentajes del parámetro 05 | 71 |
| Figura 22: Resultados en porcentajes del parámetro 06 | 73 |

| Figura 23:: Resultados en porcentajes del parámetro 07 | 74 |
|--|------------|
| Figura 24: Resultados en porcentajes del parámetro 08 | 75 |
| Figura 25: Resultados en porcentajes del parámetro 09. | 76 |
| Figura 26: Resultados en porcentajes del parámetro 10. | 77 |
| Figura 27: Resultados en porcentajes del parámetro 11. | 78 |
| Figura 28: Resultados en porcentaje de la vulnerabilidad sísmica | 79 |
| Figura 29: Plano de distribución de vivienda. | 84 |
| Figura 30: Propiedades de los materiales. | 85 |
| Figura 31: Creación de secciones de vigas en SAP 2000. | 86 |
| Figura 32: Creación de muros de mampostería de adobe en SAP 2000 | 87 |
| Figura 33: Estados de carga en SAP 2000. | 87 |
| Figura 34 : Vivienda en 3D a modelar en SAP 2000. | 88 |
| Figura 35: Modelamiento de vivienda corrido en SAP 2000 | 88 |
| Figura 36: Desplazamientos de la vivienda en la dirección "x" | <u>104</u> |
| Figura 37: Esfuerzos del muro más desfavorable | 105 |
| Figura 38: Desempeño de esfuerzos sobre el muro. | 106 |
| Figura 39: Concentración de esfuerzos de momentos en muro longitudinal | 107 |
| Figura 40. Prueba de la botella | 188 |
| Figura 41. Proceso constructivo de cimientos. | 188 |
| Figura 42. Tipos de amarre con encuentros de muros | 189 |
| Figura 43. Proceso constructivo de techos. | 190 |
| Figura 44. Arriostre horizontal o viga collar | 190 |
| Figura 45. Falla por tracción en los muros de encuentros | 192 |

| Figura 46. Falla por flexión | 192 |
|---|------------|
| Figura 47. Falla por corte | 193 |
| Figura 48: Grietas cerca de los vanos. | 193 |
| Figura 49. Falla por Fuerzas verticales en las esquinas del muro | 194 |
| Figura 50: Ubicación geográfico del Distrito de Santa | 196 |
| Figura 51: Ubicación del centro poblado Rio Seco | 196 |
| Figura 52: Viviendas más vulnerables a evaluar | 197 |
| Figura 53: Solicitud entregada a la municipalidad del Santa para revisión de ins | trumento. |
| | 199 |
| Figura 54: Instrumento para la inspección técnica | 200 |
| Figura 55: Ficha para hallar la vulnerabilidad sísmica | 201 |
| Figura 56: Ficha para elaboración de croquis y elevación | 202 |
| Figura 57: Vivienda con arriostre de listón de madera | 203 |
| Figura 58: Vivienda con viga de arriostre de concreto armado | 203 |
| Figura 59: Vivienda con arriostre de acero y barro | 203 |
| Figura 60: Vivienda con cubierta de eternith con viguetas de listones de madera | 203 |
| Figura 61: Vivienda con cubierta de eternith con viguetas de palo de Guayaquil | de 6" sin |
| arriostre horizontal | 203 |
| Figura 62: Vivienda con cubierta de esteras y cañas con viguetas de Guayaquil sin | arriostre. |
| | 203 |
| Figura 63: Vivienda con adobes en buen estado, pero sin mortero verticales | 203 |
| Figura 64: Vivienda con adobes presentando salitre y deterioro | 203 |
| Figura 65: Vivienda con dintel de Guayaquil de 4" de diámetro | 203 |

| Figura 66: Vivienda con puertas y ventanas de fierro | 203 |
|---|-----------------|
| Figura 67: Vivienda con vanos separados de ventana a puerta de 1.20m | 203 |
| Figura 68: Muros dentados. | 203 |
| Figura 69: Muro unidos en encuentros. | 203 |
| Figura 70: Vivienda con relleno de piedra presentando pendiente | 203 |
| Figura 71: Sobrecimiento de concreto ciclópeo con deterioro | 203 |
| Figura 72: Muro solaqueado con mortero de cemento debido al deterioro | 203 |
| Figura 73: Vivienda con muro salitrados | 203 |
| Figura 74: Entrevista a maestro en construcción con adobe | 203 |
| Figura 75: Cantera cerca al centro poblado | 203 |
| Figura 76: Prueba de la botella para saber los porcentajes de los componentes | s de la tierra. |
| | 203 |
| Figura 77: Cimentación de adobe | 203 |
| Figura 78: Cimentación de concreto. | 203 |

1. Antecedentes y Fundamentación Científica:

Antecedentes

A nivel internacional:

Según (Ramirez, Pichardo, & Arzate, 2017) en su artículo de investigación "Estimación de la vulnerabilidad sísmica de viviendas en zonas urbanas", realizada en la ciudad de México. Tuvo como objetivo cuantificar los posibles daños en las viviendas ante un sismo y obtener un mapa de vulnerabilidad y establecer estrategias para evitar lo más posible ante estos acontecimientos. La metodología que uso es la investigación descriptiva cuasi experimental, llegando a obtener los resultados siguientes: para escala de Mercalli entre 15% y 65%; para intensidades moderadas 10% y 35%; y para intensidades bajas de 1% a 1.5% de daños en la vivienda. El autor concluye que el proceso para cuantificar el número de viviendas que probablemente sufran daños durante un sismo se pueda hacer una base de datos para generar mapas de vulnerabilidad.

Por otro lado (Hernandez, 2016) en su tesis para obtener el grado de doctor "Intervención post terremoto en edificaciones de adobe con protección patrimonial.", realizado en la Escuela técnica superior de arquitectura de Barcelona de la universidad politécnica de Cataluña. Cuyo objetivo primordial en conjunto con el Ministerio de Vivienda y Urbanismo, implementó un plan, el cual otorgaba recursos para reparar las viviendas en zonas patrimoniales, para poder mantener las características tradicionales. El autor empleo la investigación descriptiva cuasi experimental, teniendo como resultados la intervención del reglamento actual, lo cual genero un valor económico a las viviendas y así poder cambiar el estado de conservación de las viviendas, llegando a la conclusión que las

técnicas utilizadas en los tres casos de investigación, como la ampliación de estructuras de madera, instalaciones de mallas en muros.

(Gonzales & Aguilar, 2015) en su investigación "Vulnerabilidad de viviendas de adobe en Chiapas y alternativas de reparación", realizado en la universidad de Colombia. Tuvo como objetivo hallar la vulnerabilidad sísmica en vivienda de adobe en Chiapas, la cual a su vez presentan una lista de soluciones para poder reparar y/o reforzar. Además, se realiza un estudio cualitativo para dar solución en función del peligro sísmico en las construcciones de adobe. El método de investigación es descriptivo. Llegando a la conclusión el autor que gran parte de las patologías que presentan las viviendas de adobe se origina a partir de la falta de investigaciones en todo el país.

A nivel nacional:

Por otra parte, Álvarez D. (2015) en su tesis para obtener el título de ingeniero civil, en la universidad de Privada del Norte, "Vulnerabilidad sísmica de viviendas de adobe del c.p. Huaraclla, Jesus, Cajamarca 2015", su objetivo es enumerar los principales fallas propios o externos a las estructuras, que pueden llegar afectar el comportamiento sísmico.

También determinar su vulnerabilidad sísmica, para esto se han cuantificado los errores de diseño y técnicas en las construcciones de las viviendas de adobe.

Para ello utilizo la investigación descriptiva no experimental, los resultados obtenidos fueron los siguientes: el 8% contaban con asesoramiento técnico y el 54% tuvo asesoramiento en la supervisión. También 8% no tuvo ningún tipo de asesoramiento en cambio el 62% tuvo asesoramiento de ingeniero. El 54% presenta una calidad de mano de obra regular y el 8% su calidad es mala. Llegando a las conclusiones que los materiales usados en estas construcciones son de baja calidad, los adobes usados en estas

construcciones se encuentran por debajo en su resistencia, la calidad de la mano de obra es regular a mala, debido a la falta de capacitación.

Los problemas constructivos fueron en las juntas sísmicas, combinación de adobe con tapial, y unidades de adobe de baja calidad y resistencia.

Según Velarde G. (2014) en su investigación para obtener el título de ingeniero civil, en la Pontificia Universidad Católica del Perú "Análisis de vulnerabilidad sísmica de viviendas de dos pisos de adobe existentes en lima", el cual tenía como meta estudiar el comportamiento de la estabilidad estructural de las viviendas típicas de adobe de dos pisos en Canta, zona rural con alto peligro sísmico, con la finalidad de verificar su estado actual. Para ello se empleó la metodología descriptiva cuasi experimental, teniendo como resultados que las viviendas se encuentran con buena calidad de material y mano de obra, llegando a concluir que las viviendas son estructuras de dos niveles por el significante grosor de sus muros y su arquitectura de luces pequeñas. También se concluye que las viviendas son vulnerables por que los muros del segundo piso reciben mayores cargas sísmicas y no están óptimas para recibir ciertos sismos de magnitud grandes, existe debilidades entre las conexiones de muros porque el techo no funciona como diafragma rígido.

Huancayo T. (2018) expresa en su investigación para obtener el título de ingeniero civil, en la universidad de Católica Sede Sapientiae, "Análisis de la vulnerabilidad sísmica de viviendas de dos pisos construidas en tapial en la periferia de la ciudad de Tarma – Junín.", busca hallar el grado de vulnerabilidad en viviendas y así poder minimizar el peligro sísmico, para ello se busca desarrollar los objetivos específicos propuestos para su ejecución.

El tipo de investigación fue descriptiva, los resultados hallados fueron: las viviendas en "L" tiene vulnerabilidad del 100%, y 47.8% de vulnerabilidad alta, a su vez el índice de daño en viviendas en "L" son severos estando por encimas los costos de la reparación de las viviendas. Se concluyó que las viviendas de dos pisos construidas en tapial cuentan con vulnerabilidad alta. Las viviendas de tapial seleccionadas pueden guardar características arquitectónicas y estructurales similares, estas se han agrupado en viviendas rectangulares y en forma de "L" siendo por su distribución en planta las más comunes de la zona.

A nivel local

Según (Rodriguez, 2019) en su trabajo de investigación "Vulnerabilidad estructural ante riesgo sísmico de las viviendas de la subcuenca Chucchun – Carhuaz" su objetivo principal fue de identificar los aspectos del territorio y de los indicadores que pueden afectar en la a las viviendas ante el riesgo símico. En la metodología se aplicó el diseño no experimental transaccional, se usó como instrumento un cuestionario para poder buscar el nivel de vulnerabilidad de las viviendas. De los resultados obtenidos se verifica que las viviendas con mayor vulnerabilidad son las que se encuentran con pendiente y en terrenos arcilloso, por otra parte, busca identificar las características de sus variables e indicadores del método a usar de como el tipo de material de las viviendas, los muros, el techo, número de pisos, del año y estado de conservación, todos estos son indicadores de vulnerabilidad ante un sismo. Llegando a concluir que evidentemente el territorio de la subcuenca Chucchun, presentan condiciones de vulnerabilidad alta y muy alta; los resultados de los instrumentos evidencian que las viviendas presentan vulnerabilidad y ante la ocurrencia del riesgo sísmico las viviendas sufrirían colapsos.

También (Tinoco, Cotos , & Bayona, 2018) por medio de la revista Aporte Santiaguino en su artículo de investigación "Evaluación de la vulnerabilidad sísmica de las edificaciones de la zona urbana del distrito de Chiquián, utilizando el model builder del ArcGIS" expresa como objetivo identificar y evaluar la vulnerabilidad sísmica de las viviendas de la zona urbana del distrito de Chiquián, aplicando el software ArcGIS. Donde se estudió once parámetros para la identificar del índice de vulnerabilidad y el índice de daños en las viviendas. El tipo de investigación es descriptiva no experimental, los resultados fue que el 14,7% presentan vulnerabilidad baja, el 21,2% vulnerabilidad media, el 48,8% vulnerabilidad alta y el 15,2% en vulnerabilidad muy alta, por otra parte, se calculó que 1209 viviendas (85,32%) sufrían el colapso inmediato y 208. Por lo siguiente se concluye que el formato de vulnerabilidad sísmica realizado con el software ArcGIS permite tener un mapa de índice de vulnerabilidad sísmica.

Por otro lado (Tinoco F., 2015) en su investigación para obtener el grado de ingeniero civil en la universidad Santiago Antúnez de Máyalo "Determinación del grado de vulnerabilidad sísmica por medio del método de índice de vulnerabilidad en las viviendas construidas con adobe en el caserío de Hornuyoc - provincia de Carhuaz" el objetivo que tuvo fue hallar el Grado de Vulnerabilidad Sísmica para las viviendas construidas con adobe, el método que uso fue Benedetti y Petrini donde la vulnerabilidad se obtiene evaluando las características de la vivienda en el campo a través de 11 parámetros por cuatro rangos en A, B, C y D. La metodología utilizada por el autor fue descriptiva no experimental. Los resultados encontrados fue que el 13.58% presenta vulnerabilidad media, el 86.42% vulnerabilidad alta, llegando a concluir que las viviendas de este Caserío tienen vulnerabilidad alta, esto perjudica a económicamente y el riesgo de pérdidas humanas.

Fundamentación científica

Construcción en adobe

Adobe

Según (Saroza, 2008) denomina al adobe al material que está elaborado en base al suelo, y contiene cantidades de arena, limo, arcilla, fibra orgánica y agua (p.41).

Por otra parte, el adobe proviene de diversos conceptos, el término adobe viene del egipcio "thobe" (ladrillo) traducido en árabe "ottob", convertida en "adobe" en español. El adobe es el material utilizado en construcciones más antiguas de la historia por su abundante material (De la Peña, 1997, p.20).

Por otra parte la Norma E.080 (Diseño y Cosntruccion con tierra reforzada, 2017) define al adobe como un bloque macizo de tierra sin cocer, presentando diversos materiales para mejorar su calidad, la Norma presenta ciertos criterios para poder elaborar bloques de adobelos cuales son los siguientes porcentajes: arcilla 10- 20%, limo 15-25% y arena 55-70%. (p. 4)

Selección del suelo

Por otra parte, la norma peruana establece los porcentajes ideales son arcilla 10-20%, limo 15-25% y arena 55- 70%, la arcilla suministra cohesión para poder unir las partículas conformando una mezcla resistente. También el exceso de esta puede provocar grietas al omento del secado. Los adobes deben estar libre de cualquier fisuras o elementos extraños que puede producir grietas o rajaduras. (Norma E.080 Diseño y Cosntruccion con tierra reforzada, 2017, p.2)

En estudios anteriores en la zona se analizó tres canteras hallando en una cantera porcentajes óptimos las cuales se acercan a lo que indica la norma.

Tabla 1

Porcentajes de canteras

| | Arcilla | Arena | Limo |
|-----------|---------|-------|------|
| Cantera 1 | 0% | 20% | 80% |
| Cantera 2 | 18% | 52% | 30% |
| Cantera 3 | 24% | 36% | 40% |

Prueba de la botella

Consiste en tomar una muestra en la cantera, luego llenarla con agua aproximadamete 3/4 en un recipiente, luego mover el material y dejar 1 hora reposar, luego se observará que la arena se asentara primero luego los limos y de allí la arcilla, el material que flota es materia orgánica. Este es el metodo mas practico en campo para determinar el suelo optimo.

Forma y dimensiones recomendadas

De acuerdo a las dimensiones establecidas por la norma peruana E.080 los adobes pueden ser cuadrada o rectangular. Las dimensiones deberán ser para adobes rectangulares, el ancho debe ser la mitad del largo. La relación entre el largo y la altura debe ser de 4 a 1, los adobes deben contar con una altura no menor de 8 cm.

Los adobes de 40x40x8 cm son los mas optimos para un adecado amarre entre muros y asi poder tener una mejor resistencia al volteo, por lo cual no habra mucho desperdicio. (Norma E.080 Diseño y Cosntruccion con tierra reforzada, 2017, p.3)

Proceso constructivo del adobe

Añadir el barro mesclando bien y dejarlo amasar hasta que el agua entre en todas las particulas y taparlo con un plastico en un terreno plano sobre un plastico para que el suelo no absorva el contenido de agua del barro, todo este procedimiento realizarlo bajo el sol. Preparar la adobera con las dimensiones según la norma, la adobera deberá ser llenada con barro lanzándolo con fuerza, debe de contar con arena fina para evitar que se pegue y deforme el adobe. (Ministerio de vivienda, construccion y saneamiento, 2017, p.16)

Tendal:

Según (Zelaya, 2017) manifiesta que losa adobes deben estar elaborados, compactados, también debe de llevar una capa de arena fina para evitar que se pegue que sirve como polines y así evitar presencia de grietas al momento del secado.

El adobe se encoje después de las 24 horas del 80% a 90% del total.

Este porcentaje de encogimiento debe ser impórtate tener presente, para poder tener las medidas exactas, la altura se reduce un. 5%. Luego de 3 días los adobes deben estar en canto y a las 4 semanas ya se puede asentar con un clima óptimo para evitar rajaduras. (p.45)

Partes principales de la construcción con adobe

Morteros

Mortero tipo I

Por otra parte, para este tipo de mortero se usa aglomerantes puzolánicos lo cual deberá usar agua adecuadamente para tener una trabajabilidad.

Mortero tipo ll

Este tipo de mortero es tierra y paja de los cuales debe de cumplir con ciertos criterios y de ninguna manera debe de ser igual a otras unidades.

Las juntas no deben ser mayor a 2 cm y debe de llenar completamente tanto horizontal y vertical, con una cantidad de agua que deba de permitir una buena trabajabilidad.

Cimentaciones

Según el reglamento E.080 el cimiento puede ser de cimientos corrido conformado por pircas o hasta de concreto ciclópeo, los materiales para formar este cimiento pueden ser del tipo roca angular, redondeado con mescla de barro y hasta de mortero de cemento o cal. Debe de contar con medidas de ancho y profundidad mínima de 60 cm. (Ministerio de vivienda, construccion y saneamiento, 2017, p.17)

Sobrecimientos

Los sobrecimientos debe de cumplir de transmitir todo tipo de carga al cimiento, tambien debe de cumplir la funcion de proteger a los muros de agejtes externos y evitar erosiones. Los sobrecimientos debe de cumplir una altura según reglamento no menor a 30 cm y un ancho minimo de 40 cm, puede usar materiales como el de cimiento.(Ministerio de vivienda, construccion y saneamiento, 2017, p.17)

Muros

Según (Ministerio de vivienda, construccion y saneamiento, 2017) atravez de la norma E.080 nos dice que el muro debe de ser de 40 cm de espesor con una longitud de muro entre arriostre verticales de 10 veces su espesor del muro y debe de contar con una altura mínima de 2.40 a 3 m. Loas unidades de adobes antes de ser asentados con mortero deben de estar secas y en hiladas sucesivas.

También recomienda que los vanos de puertas y ventanas deben ser centrados, el borde vertical no arriostrado de puertas y ventanas debe ser considerado como borde libre.

El asentado de muros debe de estar húmedos los adobes para así poder evitar que se raje el mortero debido a que absorbe el agua, usando plomo y cordel. (p.19)

Construcción de elementos de arriostres

Los muros deben presentar adherencia entre este y sus elementos de arriostre tanto vertical como horizontal para poder tener una buena transferencia de esfuerzos.

Los arriostres horizontales cumplen la función de no permitir el libre desplazamiento laterales de los muros, por eso deben de contar con una rigidez en el plano horizontal.

Como ejemplo de arriostre horizontal tenemos la viga collar o solera, las más usada es de madera las cuales se colocan sobre una capa de barro. (Ministerio de vivienda, construccion y saneamiento, 2017, p. 23)

Construcción de techos

De acuerdo a la norma E 0.80 los techos deben de distribuir su peso propio en todos los muros para poder evitar todo tipo de esfuerzos en muros y deben de estra fijamente con las vigas soleras y deben de ser livianos.

Los techos deben ser provistos para evitar que los muros no produzcan fuerzas laterales.

(Ministerio de vivienda, construccion y saneamiento, 2017, p. 25)

Fallas en las estructuras de adobe

Según expresa Timoteo (2018), las construcciones de adobe otorgar una adecuada resistencia a la comprensión, cuando se genera fuerzas horizontales, los muros presentan problemas debido a su capacidad de tracción por flexión. Por lo tanto, para reducir la

vulnerabilidad de las edificaciones de adobe, para evitar estos tipos de problemas deben de diseñarse correctamente o deben ser reforzadas.

También expresa que las construcciones de adobe deben de contar con muros de igual densidad enb ambas direcciones para disminuir esfuerzos debidos a torsión, con una esbeltez que no produzcan pandeos, los vanos deberán ser pequeños y alejados de las esquinas, para no debilitar los muros. (p.15)

Entre las principales y más comunes fallas tenemos:

Falla por tracción en los encuentros de muros

Esta falla se produce debido a esfuerzos de tracción en los muros, al dar arriostre lateral a otros muros del encuentro, puede presentar mayor esfuerzo cuando presenta mayores esfuerzos por flexión. (Zelaya, 2017, p.25)

Falla por flexión:

Por otra parte, Zelaya (2017), indica que este tipo de falla se da cuando los esfuerzos de tracción por flexión cuando actúa en los muros actuando como una losa y los elementos verticales que actúan como arriostre. La falla puede ser en secciones horizontales verticales u oblicuas. (p.25)

Falla por corte:

Se debe a los esfuerzos tangenciales en las juntas horizontales. (Zelaya, 2017, p.26)

Grietas cerca de los vanos

Estas grietas son la causa de la acción de fuerzas cortantes que existe en los muros originándose en las esquinas tanto inferior como superior y en aberturas de las puertas extendiéndose en forma diagonal. (Velarde, 2014, p.46)

Grietas verticales en las esquinas y volteo del muro fuera del plano debido a fuerzas perpendiculares:

Cuando existe un movimiento sísmico en viviendas de techo liviano los muros en los cuales este techo se apoya no consiguen el amarre suficiente para lograr formar una buena conexión que mantenga a los muros unidos, lo cual genera que las vibraciones estén independientes de estos muros. La vibración fuera del plano de muros ortogonales entre sí genera una concentración de esfuerzos de tracción en la parte superior de las esquinas, formando una grieta vertical que se propaga hacia abajo. (Velarde, 2014, p.41)

Sismo

Según. Zelaya, (2017) es la vibración del suelo, causado por la liberación de energía mecánica emitida de los mantos superiores de la corteza terrestre.

Los observatorios pueden llegar a presentar miles de estos sismos en todo el mundo, llegando muy poco a ser llamados terremotos y gran parte de ellos ocurren en los fondos oceánicos. (p. 26)

Vulnerabilidad Sísmica

La vulnerabilidad sísmica de una estructura, es causada por sufrir daños ante un evento sísmico relacionada directamente con sus características estructurales y sus características físicas de sus materiales.

La definición de vulnerabilidad sísmica es importante para generar mapas de riesgos sísmicos para poder minimizar pérdidas humanas y económicas. La mitigación de desastres en el rubro de la ingeniería es realizar acciones las cuales tiene como objetivo fundamental mejorar las estructuras con el fin de reducir los costos de daños y pérdidas de vidas esperados en un evento sísmico. (Caballero, 2007, p.43)

De acuerdo a Timoteo (2018), manifiesta que la vulnerabilidad sísmica depende de aspectos estructurales como son las configuraciones en planta o en altura, también depende de los materiales, el tipo de estructura, la zona donde está ubicada, etc.

Para estudios de vulnerabilidad sísmica no solo se estudia estructuras o edificios, también puede aplicar para todo tipo de estructuras como son presas, canales, puentes, etc. (p.16)

Por otra parte, Caballero (2007), establece que conociendo su comportamiento de dichas estructuras podemos reducir las acciones de refuerzo requerido para reducir los efectos que ocasionaría un evento sísmico. Así mismo para las construcciones nuevas pueden emplearse nuevos sistemas constructivos. (p.46).

Método del índice de vulnerabilidad

El método fue propuesto por Benedetti y Petrini en el año 1984 en España y tiene como objetivo detectar las principales fallas que pueden ocasionar problemas ante un evento sísmico, estos son clasificados como parámetros desde construcción hasta tipología Esta metodología considera 6 aspectos importantes como el tipo de suelos sobre el cual están las cimentaciones y las inclinaciones que estás tienen, así como la forma en planta y elevación, el cual son los dos tipos de construcción más usados en el Perú, las cuales se evalúan 11 parámetros y cada uno de ellos se le da una importancia luego se multiplica por un coeficiente que determina el índice de vulnerabilidad. (Caballero, 2007, p.51)

Metodologia para hallar vulnerabilidad en el centro poblado Rio Seco

De todos los métodos explicados brevemente, se trabajará con el método del índice de vulnerabilidad, el procedimiento propuesto por D. Benedetti y V. Petrini en Italia, para poder determinar la vulnerabilidad de una manera sencilla y rápida.

Esto nos permite estimar las vulnerabilidades de las viviendas en el centro poblado y asi poder cuantificar los daños que se presenta (Timoteo, 2018, p.p. 89-90)

Cada parámetro cuenta con una puntuación (Ki), y cada parámetro posee un peso atribuido (Wi) que vendría hacer la importancia de dicho parámetro. El índice de vulnerabilidad es la suma de todos los puntajes de los parámetros descritos. Como observamos la ecuación determina una escala cuantitativa de 0 a 382.50 que es valor máximo.

Para hallar la vulnerabilidad se usará la siguiente expresión:

$$IV = \sum_{n=1}^{11} Ki * Wi$$

Tabla 2

Escala de vulnerabilidad de Benedetti y Pretini.

| Parámetros | | Ki | | | | |
|--|---|----|----|----|------|--|
| rarametros | A | В | C | D | Wi | |
| 1. Tipo y organización del sistema resistente. | | 5 | 20 | 45 | 1.00 | |
| 2. Calidad de sistema resistente | | 5 | 25 | 45 | 0.25 | |
| 3. Resistencia convencional. | | 5 | 25 | 45 | 1.50 | |
| 4. Posición del edificio y cimentación. | | 5 | 25 | 45 | 0.75 | |
| 5. Diafragmas horizontales. | | 5 | 15 | 45 | 1.00 | |
| 6. Configuración en planta. | | 5 | 25 | 45 | 0.50 | |
| 7. Configuración en elevación. | | 5 | 25 | 45 | 1.00 | |
| 8. Distancia máxima entre muros a columnas. | | 5 | 25 | 45 | 0.25 | |
| 9. Tipo de cubierta. | | 15 | 25 | 45 | 1.00 | |
| 10. Elementos no estructurales. | | 0 | 25 | 45 | 0.25 | |
| 11. Estado de conservación. | | 5 | 25 | 45 | 1.00 | |

Estas puntuaciones fueron descritas por personas encargadas de este método a través del tiempo en diferentes sismos ocurridos en la historia. Y principalmente en Italia en 1976.

Tabla 2

Escala de magnitud según vulnerabilidad.

| Vulnerabilidad | Iv | % Iv |
|----------------|-----------------|------------|
| BAJA | 0 - 57.32 | 0 %– 15% |
| MEDIA | 57.38 - 133.88 | 15% - 35% |
| ALTA | 133.88 - 382.50 | 35% - 100% |
| | | |

Fuente: abanto (2015).

Tabla 3

Comparacion entre el RNC y el indie de vulnerabilidad.

| Parámetro | Reglamento Nacional de Construcciones |
|--------------|---|
| Parámetro 1 | Asesoría técnica y criterios estructurales en adobe y albañilería - Norma del 2003. |
| Parámetro 2 | Calidad del material y proceso constructivo, Norma E060, E070, E080. |
| Parámetro 3 | Factores sismo resistentes (ZUCSR) Norma E060, E070, E080. |
| Parámetro 4 | Condiciones geotécnicas: tipo de suelo muy rígido, intermedio y flexible - Norma E030. |
| Parámetro 5 | Consideraciones para diafragmas Norma E030, E060, E070, E080. |
| Parámetro 6 | Configuración estructural (irregularidades estructurales en planta) Norma E030 (art. 11). |
| Parámetro 7 | Configuración estructural (irregularidades estructurales en altura) Norma E030 (art. 11). |
| Parámetro 8 | Densidad de muros en las edificaciones Norma E070 y E080. |
| Parámetro 9 | Calidad en la unión de la cobertura liviana con el sistema resistente. |
| Parámetro 10 | Conexión de los elementos no estructurales Norma E070 (cap. 9, y 10). |
| Parámetro 11 | Condición actual de la vivienda. |

Fuente: Timoteo (2018).

Para el presente trabajo de investigación no se añadió otros parámetros, solo de modificaron para poder enriquecer el trabajo.

Calificación de cada parámetro según norma E.080

Parámetro 01: Tipo y organización del sistema resistente

Este parámetro busca determinar la resistencia e la estructura de acuerdo al material, con sus conexiones entre elementos resistentes y verificar si se trabaja conjuntamente y si hubo la participación de un profesional.

A: para esta clase tenemos:

si las Estructuras recién construidas cumplen con ciertos criterios del Reglamento
 Nacional de Edificaciones - Norma de Diseño con Adobe E.080.

 Para Estructuras que su construcción tiene tiempo si cumple con el Reglamento Nacional de Edificaciones- Norma de Diseño de Adobe E.080

B: Estructuras que presenta arriostre verticales y horizontales o presenta algunas deficiencias en las conexiones de amarre o no cumple con ciertos criterios del Reglamento Nacional de Edificaciones- Norma de Diseño con Adobe E.080.

C: Estructuras que no presenta ningún tipo de arriostre, está construido únicamente por muros.

D: estructuras con paredes ortogonales no ligadas. Muros si confinamiento.

Parámetro 02: Calidad del sistema resistente

El parámetro califica el tipo de material utilizado para la mampostería a usar

El parámetro busca identificar el material utilizado, las diferentes partes de la estructura y el año de construcción de las mismas.

- A) la estructura presenta tres de estas características:
- 1. Mampostería de adobe, homogéneo en sus piezas en todo el muro.
- 2. Presenta dentado entre las unidades de adobe.
- 3. Mortero de 2 cm de espesor con óptima calidad.
- B) La estructura no presenta unas de las tres propuestas en A.
- C) La estructura no presenta dos de las propuestas en A.
- D) La estructura no presenta ninguna de las propuestas en A.

Parámetro 03: Resistencia convencional

Este parametri usa un coeficiente sísmico C, la cual define como el factor entre la fuerza horizontal dividido entre el peso del mismo:

$$C = \frac{ao * tk}{q * N} * \sqrt{1 + \frac{q * N}{1.5 * ao * tk * (1 + y)'}}$$

$$q = \frac{(A+B)*h}{At} * Pm + Ps$$

$$\alpha = C/J$$

Finalmente, la atribución de este parámetro dentro de una de las cuatro clases A, B, C, D se hace por medio del factor α, en C es un coeficiente que depende de la zona de construcción.

N= total de pisos

τκ= Resistencia al corte de muros $(0.25 Kg/cm^2)$ – Norma de diseño E.080.

At= área total (m^2)

H= altura promedio (m)

Pm = Peso específico del adobe $(1.6 Tn/m^3)$ – Norma de diseño E.080.

Ps= Peso del diafragma $(0.38 Tn/m^2)$

Ax, Ay = áreas de muros (m^2) en direcciones "x" y "y" respectivamente.

A = min(Ax, Ay)

B = max (Ax, Ay)

ao = A/At

 $\gamma = A/B$

J= coeficiente sísmico 0.20, por ser zona sísmica 3 (Norma E.080 Diseño y Cosntruccion con tierra reforzada, 2017, p.8)

A. Estructura con $\alpha \ge 1$

B. Estructura con $0.6 \le \alpha \le 1$

C. Estructura con $0.4 \le \alpha \le 0.6$

D. Estructura con $\alpha \leq 0.4$

Parámetro 04: Posición de la estructura y cimentación

Este parámetro evalúa las características del terreno y la cimentación de la estructura, como, por ejemplo:

- Pendiente del terreno
- diferencia de cotas.
- La presencia de fuerzas debido al terraplén.
- Si existe agentes externos como sales o humedad.
- A) Estructura cimentada con una cota menor a 10%
- B) Estructura cimentada en roca con una cota entre 10 y 30% o terreno suelto con 10 a 20% de cota.
- C) Estructura cimentada en terreno sueltos con cota de 20 a 30% y en terreno rocoso con cota de 30 a 50%, y contiene presencia de empuje debido a terraplén
- D) Estructura cimentada con cota mayor a 30% y en terrenos rocos a 50%, presenta fuerzas de empuje.

Parámetro 05: Diafragmas horizontales

Este parámetro busca identificar si la estructura cuenta con conexiones horizontales llamados diafragmas, si existe un adecuado anclaje y evitar que las fueras sísmicas empuje a los muros.

- A) La estructura cuanta con el siguiente tipo de diafragma:
- 1.1. No existe discontinuidades.
- 1.2. La deformación de estas es mínima.
- 1.3. el anclaje entre el diafragma y los muros es correcto

- B) Estructura con diafragma de la clase A, pero que no cumplen con la condición 1.1.
- C) Estructura con diafragma de la clase A, pero que no cumplen con las condiciones1.1. y 1.2.
- D) Estructura que no cumple con ninguna condición.

Parámetro 06: Configuración en planta

Este método busca identificar las estructuras rectangulares es significativo la relación $\beta 1 = a / L$. También es necesario tener en cuenta las protuberancias del cuerpo principal mediante la relación $\beta 2 = b / L$.

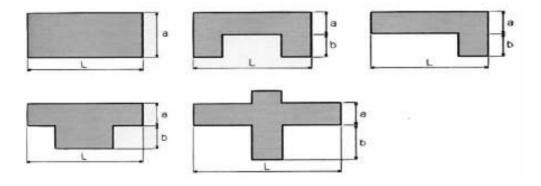


Figura 1. Configuración en planta de la estructura

Fuente: Álvarez (2015).

- A. Estructura con $\beta 1 \ge 0.8$ o $\beta 2 \le 0.1$
- B. Estructura con $0.8 > \beta 1 \ge 0.6$ o $0.1 < \beta 2 \le 0.3$
- C. Estructura con $0.6 > \beta 1 \ge 0.4$ o $0.2 \le \beta 2 \le 0.3$
- D. Estructura con $0.4 > \beta 1$ o $0.3 < \beta 2$

Parámetro 07: Configuración en elevación

Para evaluar dicho parámetro se tiene presente las dimensiones de H y T, donde la división de esta busca identificar si existe vulnerabilidad en altura.

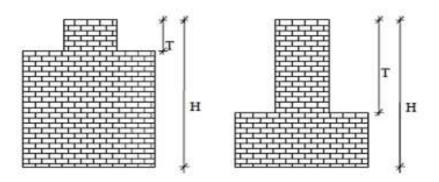


Figura 2. Configuración en elevación.

Fuente: Abanto (2015).

A. 0.75 < T/H

B. $0.50 < T/H \le 0.75$

C. $0.25 < T/H \le 0.50$

D. T/H ≤0.25

Parámetro 08: Distancia entre columnas y muros.

Este parámetro define en función del factor l/S, donde S es el espesor del muro maestro y

L es el espaciamiento máximo entre los muros transversales.

A: Estructura con L/S < 15

B: Estructura con $15 \le L/S \le 18$

C: Estructura con $18 \le L/S \le 25$

D: Estructura con $L/S \ge 25$

Parámetro 09: Tipo de cubierta

Este parámetro busca identificar el tipo y material de cubierta en las estructuras.

- A) La Estructura presenta los siguientes criterios.
- 1. Techo estable con correas en forma de tijerales.
- 2. Techo cubierto y anclado correctamente mediante fijadores.
- 3. Techo plano y liviano amarrado a muros con apoyos.
- B) La estructura presenta una condición de la clase A.
- C) La estructura presenta dos condiciones de la clase A.
- D) La estructura no presenta ninguna condición de la clase A.

Parámetro 10: Elementos no estructurales

El parámetro busca identificar construcciones o elementos que no son reconocidos como elementos estructurales pero que representa peligro para la persona ante un evento sísmico.

- A) Estructura sin parapetos.
- B) Estructura sin parapetos, con elementos de cornisas bien conectadas a la pared, con chimeneas de pequeña dimensión y de peso modesto.
- C) Estructura con elementos con dimensiones pequeñas ancladas a las paredes.
- D) Estructura que no cuenta con chimeneas, pero cuenta con pequeños balcones construidos y conectados de modo correcto.

Parámetro 11: Estado de conservación

Este parámetro busca calificar a la estructura de manera visual los desperfectos que tiene por el tema de antigüedad, el sitio y agentes externos que perjudicaron la estructura.

- A) Muros en buen estado
- B) Muros sin presencia de humedad y en buen condiciones.
- C) Muros con presencia de fisuras de 2 a 3 mm.
- D) Muros que cuenta con fuerte deterioro debido al salitre.

Análisis Estructural

Según (Velarde, 2014) manifiesta que cuando el esfuerzo por volteo es controlado, se puede reducir el colapso de la vivienda, debido a que cuando se controla ese tipo de esfuerzo, se puede controlar los esfuerzos cortantes pueden agrietar a los muros lo cual depende de la duración y la magnitud del sismo.

A continuación, presentamos algunas principales recomendaciones que nos da la norma E0.80 para tener en cuenta en la estructuración de las viviendas:

- Las edificaciones deben de cimentarse sobre suelos firmes, no en suelos sueltos, ni con presencia de arcillas.
- Los muros deben ser anchos como mínimo de 40 cm resistir las fallas al volteo
- Los muros deben de tener arriostres horizontales y verticales.
- Debe de contar con muros en todas sus direcciones debe ser portantes.
- La forma de la vivienda debe de ser en lo posible cuadrada.
- Los vanos deben ser pequeños de acuerdo a la longitud del muro y centrados
- La cimentación debe de tener las medidas mínimas las cuales son 60 cm de profundidad y 60 cm de ancho.
- El sobrecimiento debe de elevarse sobre el nivel del terreno no menos de 30 cm y tener un ancho mínimo de 40 cm.
- Los techos tienen que cumplir con el peso optimo no ser pesados y debe de estar anclados a los muros correctamente.

Análisis de carga

Carga muerta (CM)

Se toma en cuenta los diferentes tipos de pesos que soporta la estructura.

Carga viva (CV)

La carga viva es la carga que actúa en la estructura, por lo tanto, es una vivienda por normativa G.020 se debe tomar un valor de 0.40 Tn/m2

Análisis de cargas laterales

Por otra parte, el Perú ese encuentra ubicado en una zona sísmica donde es vital analizar el desempeño que tendrán las estructuras durante un sismo.

Análisis preliminar

Zonificación

Según la (Norma E.080 Diseño y Cosntruccion con tierra reforzada, 2017) estas estructuras no deben de estar ubicadas en zonas categorizadas como zonas de alto riesgo. También menciona la norma que en zonas sísmicas 4 y 3 deben ser viviendas de un solo piso y hasta de dos pisos las zonas sísmicas 2 y 1, para cada zona establece un factor:

Tabla 4

Factor de zona según norma E0.30

| ZONA | FACTOR (Z) |
|------|------------|
| 4 | 0.45 |
| 3 | 0.35 |
| 2 | 0.25 |
| 1 | 0.1 |

Fuente: Reglamento nacional de edificaciones E0.30.

Para nuestro caso la provincia del Santa donde se encuentra el centro poblado pertenece a la zona 4 = 0.45.

Condiciones geotécnicas

De acuerdo a la Norma E.030 en su Artículo 6 distribuye a los suelos tomando en cuenta sus propiedades mecánicas donde específica para cada tipo el espesor del estrato, el periodo fundamental de vibración y la velocidad de propagación de las ondas de corte. A cada tipo de suelo le corresponde un factor de amplificación "S" y un valor para la plataforma del espectro

de aceleraciones "Tp" y "Tl".

Tabla 5

Parámetros del suelo según norma E.030

| TIPO | DESCRIPCION | T_P (s) | T_L (s) |
|-------|--------------------|-----------|-----------|
| S_0 | Rocas duras | 0.3 | 3 |
| S_1 | Suelos muy rígidos | 0. | 2.5 |
| S_2 | Suelos intermedios | 0.6 | 2.0 |
| S_3 | Suelos blandos | 1.0 | 1.6 |

Fuente: Reglamento nacional de edificaciones E0.30.

Tabla 6

Factor de suelo

| - | ZONA | S_0 | S_1 | S_2 | S_3 |
|---|------|-------|-------|-------|-------|
| - | 4 | 0.8 | 1.00 | 1.05 | 1.10 |
| | 3 | 8.0 | 1.00 | 1.15 | 1.20 |
| | 2 | 8.0 | 1.00 | 1.2 | 1.40 |
| | 1 | 0.8 | 1.00 | 1.6 | 2.00 |

Fuente: Reglamento nacional de edificaciones E0.30.

Para nuestro estudio se tomará S2 con TP=0.6 y TL=2.0 con una amplificación de suelo de S= 1.05

Factor de amplificación sísmica

Por otra parte, la norma E.030 define factores de amplificación sísmica indica la amplificación de la respuesta estructural respecto de la aceleración del suelo.

$$T < T_P$$
 $C = 2.5$
 $T_P < T < T_L$ $C = 2.5 \cdot \left(\frac{T_P}{T}\right)$
 $T > T_L$ $C = 2.5 \cdot \left(\frac{T_P - T_L}{T^2}\right)$

Donde T es el periodo estructural, donde se define luego en el análisis modal.

Categoría y factor de uso de la edificación (U)

Por otra parte, la Norma E.030 en su artículo 15 las edificaciones se clasifican en esenciales, importantes, comunes y menores, donde la estructura en estudio se clasifica como una edificación común (categoría C) ya que es una vivienda, el factor de uso e importancia correspondiente es U=1.0.

Sistema estructural

De acuerdo a lo establecido por el reglamento E.030 en el artículo 17 donde dice que los sistemas estructurales se clasifican según los materiales usados y el sistema de estructuración sismorresistente predominante en cada dirección. Por otra parte, en el artículo 17 de la presente norma, establece las categorías para tales sistemas estructurales de acuerdo a las zonas donde se ubiquen, para nuestra estructura en estudio por estar en la zona 4 tiene una categoría C con sistema estructural cualquiera.

Coeficiente Básico de Reducción de las Fuerzas Sísmicas (R)

El coeficiente de reducción de las fuerzas sísmicas se determina de acuerdo a la norma E.030 (utilizado para albañilería de ladrillo), Por lo tanto, el valor del factor de reducción correspondiente será R0 = 6, para ambas direcciones.

Configuración estructural

De acuerdo al reglamento E0.30 en el su artículo 20 define dos tipos de estructura, las cuales son la regular cuando soportan cargas laterales y estructura irregular cuando presenta irregularidad en planta o elevación.

Según el cuadro número 8 de la norma E.030 la estructura a estudio no presenta irregularidades en altura (l_a) entonces le corresponde un factor de 1 y para irregularidad en planta (l_p) (irregularidad torsional) le corresponde 0.75.

Entonces para hallar coeficiente de reducción de fuerzas sísmicas (R) se realiza de acuerdo a la siguiente expresión:

$$R = R_0 * l_a * l_p$$
$$R = 4.5$$

Análisis estático

Según el artículo 28 la norma E.030, el Análisis Estático estudia las fuerzas horizontales generadas por un sismo, cuando la estructura presenta mayor altura entonces las fuerzas horizontales serán mayores, en el artículo14.2 indica que se podrá diseñar con el análisis estático estructuras regulares de no más de 45 m y estructuras irregulares de no más de 15 m.

Fuerza cortante en la base

Según el inciso 28.2 de la Norma E.030, la fuerza cortante en la base, correspondiente a cada dirección, se calcula mediante la siguiente expresión:

$$V = \frac{ZUCS}{R} * P$$

Donde el valor mínimo para C/R debe ser:

$$\frac{C}{R} \ge 0.125$$

Análisis de elementos solidos

Cabe mencionar que las fuerzas sísmicas son causantes de las principales fallas estructurales, en los muros las fuerzas horizontales actúan de manera perpendiculares. Generando flexiones horizontales o perpendiculares en los muros de adobe, que producen esfuerzos de tracción y compresión, también poder aparecer grietas de forma verticales en las esquinas de los muros

En el segundo caso estas fuerzas generan fuerzas en el plano del muro para luego ser volteadas debidos a estas fuerzas. (Yajamin & Valencia, 2008, p.68)

Muros bajo carga vertical

Según Yajamin & Valencia (2008) nos dice que en el caso de muros portantes que soportan cargas verticales como su propio peso, transmitiéndolas a la cimentación. La resistencia de los adobes es fundamental para poder dar una buena resistencia a los muros, del tipo de mortero que se use, de la esbeltez del muro.

Según la norma E.080 se puede expresar el esfuerzo admisible.

$$f_m = 0.25 * f'_m$$

Muros sometidos a cargas perpendiculares a su plano

Los muros pueden llegar a soportar cargas perpendiculares también perpendicular a las hiladas, como en sentido horizontal, paralela a las mismas. Los efectos que produce estas fuerzas son como si los muros actuaran como una losa con fuerzas en compresión y tracción; estos últimos son los que suelen ocasionar las fallas.

Flexión en el plano vertical

de acuerdo a l comportamiento a flexión de los muros en base a estudios de concreto amado, donde el autor manifiesta que las cargas situadas a una longitud hi del extremo superior del muro. La carga P es la que genera el momento actuante que, en la rotura, puede expresarse como:

$$M_{rot} = P * e$$

Donde P es la suma de todos los pesos que contribuyen a la estructura, se puede expresar como:

$$M_r = f_v * z$$

Donde:

 f_v = Esfuerzo resistente admisible en flexión en el plano vertical.

z= Módulo resistente de la sección del muro.

$$z = \frac{l * t^2}{6} \qquad f_v = \frac{4}{3} * \sigma \qquad \sigma = \frac{P}{L * t}$$

Flexión en el plano horizontal

Por otra parte, Yajamin & Valencia (2008) expresa que para poder determinar el esfuerzo resistente en flexión en el plano horizontal, que usualmente es mayor que fv, se analizan los efectos elásticos y plásticos de las rotaciones del adobe en el momento de la rotura, lo cual conduce a la expresión (p.72):

$$f_h = 1.88 * V_r * \left(\frac{C}{Z}\right) * \sqrt{\left(\frac{C}{Z}\right)^2 + 1}$$

Donde:

C= Longitud del adobe perpendicular a la fuerza.

t= Espesor

Z = Altura del adobe +j

J = Espesor de mortero

 V_r = Esfuerzo cortante resistente,

$$v_r = u * f_\sigma$$

Siendo:

f = coeficiente de fricción.

u = valor de la adherencia.

$$v_{ad} = 39.45 * (u * f_{\sigma})$$

Elementos de análisis

Para poder analizar un muro podemos asumir que se comporta como una losa y podemos expresarlo de la siguiente manera:

$$M_{max} = \beta * w * a^2$$

Donde:

W= H/h intensidad de la fuerza lateral.

H= Cm P Fuerza sísmica en la base del muro.

a= Dimensión critica del muro.

 β = Coeficiente de momentos en losas.

Coeficiente de momentos en losas (β)

Según Yajamin & Valencia (2008) se apoyó en el siguiente ábaco para poder determinar los coeficientes:

 $\frac{L}{a}$ = Con este valor ingresamos al gráfico a determinar el valor de β.

Donde:

L= larg del muro

a= Dimensión critica del muro

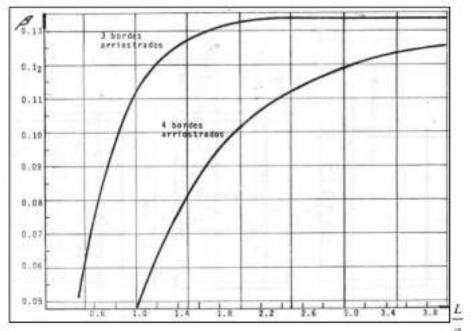


Figura 3: Abaco para determinar momentos en losas.

Fuente: (Yajamin, 2008).

Donde: β = intersección de la curva parabólica y la relación L/a.

Después de conocer los factores que determine su magnitud se obtiene Mmax. Además, el momento resistente será:

$$M_r = f_v * \frac{t^2}{6}$$

Para tener una mayor seguridad frente a solicitaciones mayores tenemos:

$$M_{max} \leq M_r$$

Esfuerzos Cortantes

Las cargas verticales son el peso de la estructura entonces se puede estudiar la sección de la base del muro más desfavorable, el cociente de la carga horizontal y el área de la misma vendría hacer el esfuerzo cortante. (Yajamin & Valencia, 2008, p.79)

$$v_a = \frac{C_m * P}{L * t}$$
 o $v_a = C_m * \sigma$

Donde:

 σ = esfuerzo de confinamiento

 F_v = Esfuerzo resistente a la flexion en el plano horizontal.

 β = Coeficiente de momentos en losas.

a2 = Dimensión critica del muro.

Por otro ldo el esfuerzo cortante admisible será:

$$v_{ad} = 0.45(u + *f\sigma)$$

Donde:

u= Valor de la adherencia.

Fv= Esfuerzo resistente admisible en flexión en el plano vertical.

La condición de seguridad se verificará si:

$$V_a \leq V_{ad}$$

Descripción de la zona de estudio

El Distrito de Santa está situado en el margen izquierdo del rio Santa, en la parte noroeste de la provincia del Santa, departamento de Ancash - Perú, a 6 m.s.n.m., en el Km. 444 de la Carretera Panamericana Norte, limita por el norte con el rio Santa, por el este con el distrito de Chimbote, por el sur con el distrito de Coishco y el distrito de Chimbote y por el oeste con el Océano Pacifico. Su superficie distrital es de 40.10 Km y el valle de Santa alrededor de 100 Km (10,000 hectáreas), hablamos entonces de una extensión total de 140 Km.

El Distrito de Santa comprende los siguientes centros poblados: Barrio Guapo, Casa Colorada, Cesar Vallejo, El Alto, Huamanchacate, Javier Heraud, La Huaca, Rio Seco, Lavandero, Manuel Seminario, Nueva Esperanza, Pampa La Grama, primavera, Pueblo Viejo, Puente Santa, Puerto Santa, San Bartolo, San Carlos, San Dionisio, San Fernando, San Juan, San Luis, San Martin, Santa Pueblo, Santa Rosa, Túpac Amaru.

Topología, Geología y Clima

Santa cuenta con suelo fértil arenoso en algunas zonas adyacentes y de superficies planas. En el valle Santa se distingue una amplia llanura aluvial constituida por depósitos aluviales y eólicos que descansan sobre una roca madre de origen volcánico y rocas en formación batolítica andina, horadadas y moldeadas por el río Santa limitando dichos depósitos; en el fondo y costados se encuentran rocas consolidadas de origen volcánico y del complejo batolítico costero.

El valle del río Santa posee temperatura atmosférica de tipo sub tropical árido, con escasa y casi nula precipitación en su parte media o baja. Durante los meses de mayo a noviembre se forma una neblina entre los 200 a 750 msnm.

Descripción del centro poblado Rio Seco

Se encuentra ubicado a un desvió de la carretera panamericana, carretea que se dirige a Tambo Real, del desvió al centro poblado es aproximadamente 15 min caminando.

Según INEI (2007), este centro poblado tiene aproximadamente160 habitantes y según el portal DePerú, cuenta con aproximadamente 50 viviendas, el tipo de suelo es arenoso rocoso con presencia de canales del rio seco y alrededores laderos de áreas verdes.

2. Justificación

El presente trabajo de investigación pretende determinar los niveles de vulnerabilidad, estimar los posibles daños, determinar el estado de las estructuras de las viviendas que son realizadas de adobe, debido al bajo costo que se necesita para realizarlo. No existen estudios realizados en cuanto a vulnerabilidad sísmica de viviendas construidas. La municipalidad provincial de Santa no cuenta con un registro de viviendas construidas en adobe, ubicadas en la periferia del centro poblado, por motivo que en su mayoría son informales y pertenecen a comunidades campesinas.

En el centro poblado Rio Seco, todas las viviendas son construidas de adobe, en la actualidad se siguen produciendo unidades de adobe, de manera artesanal con características por debajo de los estándares mínimos requeridos según NORMA E.080.

También es viable al momento de dar una solución para mejorar estas estructuras ya que contamos con la norma E.080 y en estudios realizados en la zona, donde se pudo obtener los resultados del tipo de suelo que poseen en la zona y las resistencias de estos adobes elaborados de una manera correcta.

2.1 Social

A nivel social el presente proyecto beneficiara al centro poblado Rio Seco ubicada en Santa en el departamento de Ancash brindando información a las autoridades, con las cuales podrán capacitar a los maestros que practican esta construcción y así evitar futuras complicaciones a las viviendas ante un evento sísmico. Es importante desde el punto de vista ambiental, ya que, al no usarse elementos como el cemento, acero, agregados, etc. se reduce la emisión de CO2 al medio ambiente, además estas pueden ser recicladas o desechadas sin necesidad de tratamientos especiales.

3. Problema

3.1. Realidad problemática

En diferentes partes del país el adobe es el material más económico para su construcción, todas estas construcciones son empíricas o artesanales con enseñanzas de personas que vienen elaborando a lo largo del tiempo, el principal problema es no tener un diseño estructural adecuado y aplicar un reforzamiento para así evitar un derrumbe y pérdidas humanas ante un posible evento sísmico.

El Perú, como parte de una gran cadena de países subtropicales, posee un variado y complejo sistema climatológico dando como posibles problemas a los adobes el cual se encuentra influenciado principalmente por los fenómenos geológicos y climáticos.

El Centro Poblado Rio Seco se ubica en la zona sísmica 4, y se encuentran con problemas de construcción y estructuración. Esto significa que las viviendas de esta zona son inseguras y es posible que durante un sismo severo éstas colapsen, ocasionando daños materiales y pérdida de vidas humanas.

Es conveniente y oportuna el presente trabajo de investigación ya que contamos con las técnicas de recopilación de datos, las viviendas que se encuestaran son de fácil acceso.

También de esta manera como una alternativa de estabilización es con la cascará de arroz, la cual les da una mejor durabilidad a los adobes, y de esta manera se reducirá una gran cantidad de volumen, ya que estos son quemados a cielo abierto en cantidades grandes emitiendo más CO2.

El problema al elaborar las unidades de adobe es realizarlo sin saber las dimensiones mínimas requeridas por la norma peruana, a su vez no optar por un suelo con un porcentaje mínimo de arcilla, en la zona cuenta con diferentes canteras, las cuales en estudios

anteriores no todos fueron optimas, pero si hubo una donde se extrae el suelo para elaborar ladrillos artesanales.

El enemigo de las edificaciones de adobe es la humedad, principalmente cuando quedan expuestas prolongadamente a inundaciones produciendo mayor riesgo de vulnerabilidad. Según el Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI, 2007) se sabe que el 57.4% de vivienda en Ancash están hechas de adobe. Es común que la mayor parte de estas viviendas se encuentran ubicadas en zonas rurales.

3.2. Formulación del problema

¿Cuál es el grado de vulnerabilidad de las viviendas de adobe ante un evento sísmico en el centro poblado Rio Seco – Santa?

4. Conceptuación y operacionalizacion de variables

4.1. Variable

Vulnerabilidad sísmica

Definición conceptual

La vulnerabilidad sísmica de una estructura o zona urbana completa, se define entonces, como su predisposición a sufrir daño ante la ocurrencia de un movimiento sísmico y está asociada directamente con sus características físicas y estructurales de diseño (Caballero 2007).

Definición operacional

Para llevar a cabo dicha investigación se usará la técnica de la observación visual, y para la recolección, análisis y procesamiento de datos se creó una ficha técnica de evaluación como instrumento que nos sirvió para la determinación de la vulnerabilidad sísmica.

Las dimensione e indicadores los veremos en el cuadro de resumen que se presenta a continuación:

Resumen de operacionalizacion de la variable

| _ | | Def. | | | |
|---------------------------|---|---|---------------------------|--|---|
| Variable | Def. Conceptual | Operacional | Dimensión | Indicadores | Sub indicador |
| | estructura o | Para llevar a cabo dicha investigación se usará la técnica | A | Organización del sistema resistente | Arriostre horizontal y verticales Distribución de muros |
| | 1 / | observación visual, y para la | Aspectos estructurales | Diafragmas horizontales | Losa aligerada Vigas y entablado Sin diafragma |
| | predisposición a | • | | Tipo de cubierta | Calamina Ethernit |
| | sufrir daño ante la ocurrencia de un movimiento sísmico y está asociada directamente | de datos se creó una ficha | Aspectos Geométricos | Configuración en planta Configuración en elevación Distancia entre muros | Rectangular Altura ≤ 6 veces espesor de muro Longitud ≤ 10veces espesor de muro |
| Vulnerabilidad sísmica | | técnica de evaluación como | Aspectos constructivos | Calidad del sistema resistente | Piezas homogéneas y de dimensiones constantes, adecuado amarre, etc. |
| Sisinica | con sus | instrumento | Suelos | Resistencia convencional | Resistencia a esfuerzos horizontales. |
| | características físicas y estructurales de diseño | 1 | Cimentación | Posición del edificio y cimentación | Cimentada según NTP E.080, pendiente pronunciada, presencia de humedad y sales. |
| | (Caballero 2007). | ballero vulnerabilidad | Aspectos estructurales | no Elementos no estructurales | Balcones Paramentos Tanques de agua |
| | | | Conservación | Estado de conservación | Presencia de agrietamientos |
| | | | | | Buenas condiciones |

5. Hipótesis

No corresponde.

6. Objetivos

6.1. Objetivo general

Determinar el grado de vulnerabilidad sísmica de las viviendas de adobe en el centro poblado Rio Seco - Santa.

6.2. Objetivos específicos

- ✓ Realizar el levantamiento de distribución y conformación de viviendas autoconstruidas en el Centro Poblado.
- ✓ Obtener información de las viviendas evaluadas mediante las fichas de encuesta y reporte.
- ✓ Determinar la vulnerabilidad sísmica con el método de Benedetti y Petrini.
- ✓ Evaluar el comportamiento sísmico de una vivienda tipo del Centro Poblado mediante software.

7. Metodología

7.1. Tipo y diseño investigación

Tipo de investigación

Aplicada: porque busca conocer, actuar y modificar una realidad problemática.

<u>Cuantitativa</u>: porque recolecta información y analiza datos obtenidos, con el cual contestara la pregunta de investigación.

Explicativa: explica el nivel de vulnerabilidad de las viviendas ante un sismo.

Diseño de investigación

El diseño de esta investigación es no experimental porque recopila información y describe las características generales que tienen las viviendas de adobe para poder determinar la vulnerabilidad ante un evento sísmico a través de la observación.

7.2. Población – Muestra

Población

La población está constituida por las construcciones del centro poblado Rio Seco en Santa.

Muestra

La muestra está constituida por 5 manzanas las cuales se eligieron de manera aleatoria de acuerdo al plano de localización proporcionado por la municipalidad del Santa, las cuales se obtuvieron N=50 lotes con un Z=1.96 para un nivel de confianza del 95% (según cuadro Distribución Normal Estándar) y un nivel de error E=5%. Como no existe una información previa le corresponde una máxima probabilidades de P=0.5 y Q=0.5, aplicando la fórmula de muestreo aleatorio simple le corresponde una muestra de:

$$n = \frac{\mathbf{Z}^2 * N * P * Q}{(\mathbf{Z}^2 * P * Q) + (N * \mathbf{E}^2)}$$

$$n = \frac{1.96^2 * 50 * 0.5 * 0.5}{(1.96^2 * 0.5 * 0.5) + (50 * 0.05^2)}$$

n = 44 Viviendas

Para la muestra óptima se aplica:

$$n' = \frac{n}{1 + \frac{n}{N}}$$

$$n' = 23 \ viviendas$$

Tabla 7

Distribución de viviendas seleccionadas aleatoriamente.

| Manzana | Código | Tipo de vulnerabilidad |
|---------|----------|---|
| В | 1 al 5 | Presencia de humedad debido al canal natural |
| С | 6 al 10 | Presencia de canal principal y viviendas con mayor mal estado |
| Е | 11 al 15 | Viviendas situadas en presencia de cerro, con peligro de derrumbe |
| F | 16 al 20 | viviendas establecidas con Presencia de pendiente |
| G | 21 al 23 | Viviendas con severo estado de la conservación |

En el anexo 5 se especifica en el plano de localización las viviendas seleccionadas con sus códigos de evaluación.

7.3. Técnicas e instrumentos de investigación

Para poder realizar los objetivos planteados en esta investigación se utilizó el método cualitativo, ya que se realizará con el método de "índice de vulnerabilidad".

Se eligieron de forma aleatoria las viviendas del centro poblado Rio Seco en Santa y se recopilara las características respecto a su ubicación, configuración estructural y proceso constructivo.

Técnicas

Dentro de las técnicas de recolección de datos usadas para esta investigación son:

Observación directa: Se realizó una inspección técnica a las viviendas en el Centro Poblado Rio Seco, para conocer su estado actual de los principales elementos estructurales de la vivienda, esta técnica también se usó para hallar la vulnerabilidad sísmica desarrollando los 11 parámetros establecidos.

Instrumentos

Tabla 8 *Instrumento para cada objetivo.*

| Objetivo | Instrumento |
|------------|--|
| Objetivo 1 | Ficha de esquemas. |
| Objetivo i | Programa AUTOCAD. |
| Objetive 2 | Ficha de inspección técnica. |
| Objetivo 2 | Programa Excel. |
| Objetive 2 | Ficha técnica de vulnerabilidad sísmica. |
| Objetivo 3 | Programa Excel. |
| Objetive 4 | Programa SAP 2000. |
| Objetivo 4 | Programa Excel. |

Procedimiento para cada objetivo

Objetivo 01

El primer objetivo consistente en realizar una inspección que consistirá en el reconocimiento y análisis de las principales dimensiones de la vivienda, luego con ayuda de cinta métricas y la ficha de trabajo se procede a elaborar el levantamiento del plano de distribución para poder realizar en el programa AUTOCAD

✓ Objetivo 02

Para poder realizar este objetivo se construyó una ficha técnica para marcar las principales características actuales de la vivienda, los elementos a evaluar son como ejemplo muros, vigas, si presenta fisuras, el tipo de falla si hubiese, etc.

En dicho instrumento también se encontrará las características mínimas q tiene q tener los elementos según norma E.080, para poder realizar una comparación en ese mismo instrumento, donde nos podremos dar cuenta rápidamente en qué situación se encuentra esa vivienda.

También se establece los datos generales de la vivienda, como son el número de vivienda encuestada, la dirección, nombre del jefe del hogar, fecha, números de habitantes, etc.

Y con la ayuda del programa EXCEL se procede a vaciar todos los datos obtenidos en campo para poder ser procesados través de tablas y gráficos, para poder tener una mejor visión de cómo se encuentra las construcciones en la actualidad.

Objetivo 03

Se calcula la vulnerabilidad de las estructuras existentes de adobe mediante los cálculos previsto previamente y se implementara un instrumento en Excel el cual cabe mencionar que se usó el instrumento de (Tinoco F. , 2015) donde fue modificada para enriquecer más el trabajo, cada parámetro está calificado por A, B, C y D con diferentes aspectos según cada parámetro.

Después de tener todos los datos necesarios recogidos en campo a través del instrumento de investigación, luego aplicamos las fórmulas correspondientes para hallar la vulnerabilidad y con tablas y gráficos estadísticos se pretende explicar por cada parámetro como es la vulnerabilidad según su categoría que le corresponde a través de las fórmulas descritas.

Objetivo 04

En este objetivo se pretende analizar una vivienda evaluada en este caso la vivienda 14 donde se realizará un análisis mediante software en este caso se usará el programa SAP 2000, donde se halla sus desplazamientos y concentraciones de esfuerzos en los muros y así ver cómo se comporta ante solicitaciones de esfuerzos externos.

8. Resultados

Objetivo 2

Tabla 9

Parámetros del suelo.

| PARAMETROS DEL SUELO | | | | | | | | | | | |
|----------------------|-------|--------|------|--------|-------|--------|-------|-------|--------|--|--|
| ROCA D | URA | RIGIDO | S | FLEXIB | LE | EXCEPC | IONAL | TOTAL | | | |
| LOTES | % | LOTES | % | LOTES | % | LOTES | % | LOTES | % | | |
| 13.00 | 56.52 | 0.00 | 0.00 | 10.00 | 43.48 | 0.00 | 0.00 | 23.00 | 100.00 | | |



Figura 4: Resultados de los tipos de suelo.

Según la figura 4 a través de la ficha técnica de evaluación las viviendas predominan 2 tipos de suelo donde se encuentran cimentada

s las viviendas evaluadas, roca dura con 13 viviendas y suelos flexibles con 10 viviendas, según estos resultados es debido a viviendas cimentadas una parte en el cerro y otras en tierra de chacras.

Tabla 10 *Medidas de la unidad de adobe.*

| | DATOS DE LA UNIDAD DE ADOBE | | | | | | | | | | | |
|-------|-----------------------------|---------|----------|---------|---------|----------|--------|--------|---------|--|--|--|
| | LARGO | | | ANCHO | | | ALTO | | | | | |
| | > 40 cm | < 40 cm | .= 40 cm | > 40 cm | < 40 cm | .= 40 cm | > 8 cm | < 8 cm | .= 8 cm | | | |
| LOTES | 2.00 | 10.00 | 11.00 | 0.00 | 17.00 | 6.00 | 17.00 | 1.00 | 5.00 | | | |
| % | 8.70 | 43.48 | 47.83 | 0.00 | 73.91 | 26.09 | 73.91 | 4.35 | 21.74 | | | |

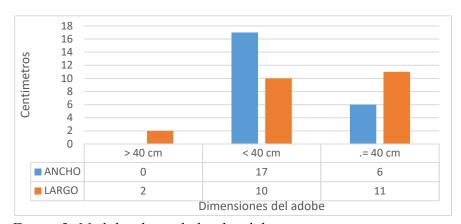


Figura 5: Medidas de unidades de adobe.

Los resultados fueron comparados con lo que indica la norma E.080 donde recomienda adobes de 40 x 40 cm, de acuerdo al grafico nos dice que 6 viviendas presentan largo y ancho igual a 40 cm y las otras varían entre mayor y menor medidas a 40 cm con respeto al largo y al ancho.

Las medidas fueron obtenidas de los adobes con mejor estado, despreciando los adobes con deterioro debido al salitre.

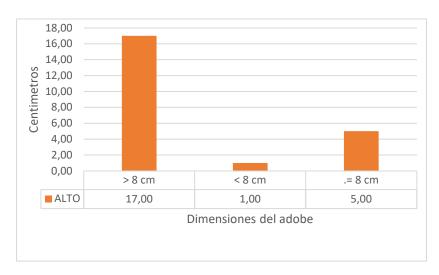


Figura 6: Medidas de la altura de los adobes.

Según el reglamento para medidas de la altura del adobe nos dice que debe ser mayor a 8 cm y de acuerdo a la figura 6 nos dice que 17 viviendas presentaron medidas mayores a lo indicado por el reglamento y otras presentaron igual a 8 cm la cual se encuentra en un rango aceptable.

Tabla 11

Tipos de cimentación.

| CIMIENTACION | | | | | | | | | | |
|--------------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|--------|--|--|--|
| PIEDRA | Y | CONCRE | TO | OTROS | | TOTAL | | | | |
| BARRO | | CONCRI | 210 | OTROS | | IOIAL | | | | |
| LOTES | % | LOTES | % | LOTES | % | LOTES | % | | | |
| 7.00 | 30.43 | 7.00 | 30.43 | 9.00 | 39.13 | 23.00 | 100.00 | | | |

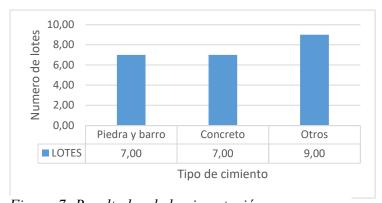


Figura 7: Resultados de la cimentación.

Los resultados fueron obtenidos por preguntas que se le hizo al dueño de la vivienda y se tuvo la oportunidad de realizar en 3 viviendas excavaciones para poder apreciar las medidas y el tipo de cimentación típica, estas excavaciones se hicieron en diferentes manzanas.

Como podemos observar en la figura 7 el grupo denominado "otros" son 9 viviendas que desde su cimiento es asentando el adobe. Por otro lado, con igual número de viviendas encontramos a cimientos de piedra con barro y cimiento de concreto.

Tabla 12 Sobrecimientos de viviendas evaluadas.

| SOBRECIMIENTO | | | | | | | | | | |
|---------------|-------|-------|-------|-------|-------|----------|-------|-------|--------|--|
| PIEDRA | Y | CONCR | FΤΛ | OTROS | | NO | | TOTAL | | |
| BARRO | | CONCR | LIU | OTROS | | PRESENTA | | IUIAL | | |
| LOTES | % | LOTES | % | LOTES | % | LOTES | % | LOTES | % | |
| 1.00 | 20.00 | 3.00 | 60.00 | 1.00 | 20.00 | 18.00 | 78.26 | 5.00 | 100.00 | |



Figura 8: Tipos de sobrecimientos.

Según la figura 8 el mayor número de viviendas no presenta un Sobrecimiento, y otras fueron de concreto y adobe asentado de cabeza, estos sobrecimientos son de importancia ya que protegen a los adobes de agentes que podrían perjudicar su estado.

Tabla 13

Dimensiones de Los morteros y tipos de amarres entre muros.

| | MUROS | MUROS | | | | | | | | | |
|---------|--------|--------|---------|--------|------|--|--|--|--|--|--|
| | MORTER | ROS | TIPO | | | | | | | | |
| | > 2 cm | < 2 cm | Dentado | Unido | | | | | | | |
| Lotes | 17.00 | 1.00 | 5.00 | 21.00 | 2.00 | | | | | | |
| % | 73.91 | 4.35 | 21.74 | 91.30 | 8.70 | | | | | | |
| Total % | 100.00 | | | 100.00 | | | | | | | |

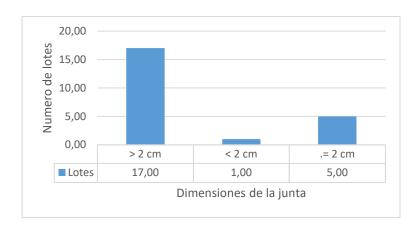


Figura 9: Dimensiones de juntas.

Según la figura 9 la cantidad de viviendas que predominan son las que tienen mayor dimensión a 2 cm de junta, por otro lado 5 viviendas presentaron medidas de acuerdo a lo indica el reglamento en el artículo 7 llamado "morteros" donde expresa que las juntas horizontal y vertical no debe exceder a 2 cm para morteros del tipo II.



Figura 10: Número de viviendas que presentan amarre entre muros.

De acuerdo a la figura 10 nos muestra los resultados del tipo de confinamiento entre muros donde la mayor cantidad de viviendas presenta confinamiento del tipo dentado y solo 2 viviendas presentaron muros unidos en esquinas poniéndolas en un estado donde podría fallar.

Tabla 14

Número de viviendas que presentan contrafuertes, salitre y grietas.

| MURC | MUROS | | | | | | | | | | | |
|--------------|--------|-----------|--------|--------|---------|--------|---------|--|--|--|--|--|
| CONTRAFUERTE | | M. REFOR. | | GRIETA | GRIETAS | | SALITRE | | | | | |
| Si | No | Si | No | Si | No | Si | No | | | | | |
| 0.00 | 23.00 | 0.00 | 23.00 | 9.00 | 14.00 | 11.00 | 12.00 | | | | | |
| 0.00 | 100.00 | 0.00 | 100.00 | 39.13 | 60.87 | 47.83 | 52.17 | | | | | |
| 100.00 | | 100.00 | | 100.00 | | 100.00 | | | | | | |

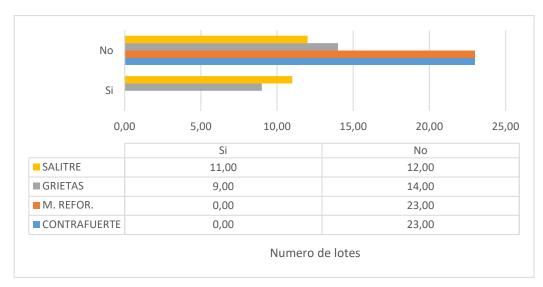


Figura 11: Viviendas que presentaron efectos negativos en los muros.

Según la figura 11 todas las viviendas no presentaron contrafuertes ni reforzamiento en los muros. También muestra resultados de las grietas las cuales mayormente no presentan grietas debido a la protección por el revestimiento.

En lo que corresponde al salitre el grafico muestra que casi la mitad de viviendas presenta salitre en los muros reduciendo su área y su resistencia a fuerzas proporcionadas por un sismo.

Tabla 15
Cuadro de tipos de cubiertas, viguetas y dinteles.

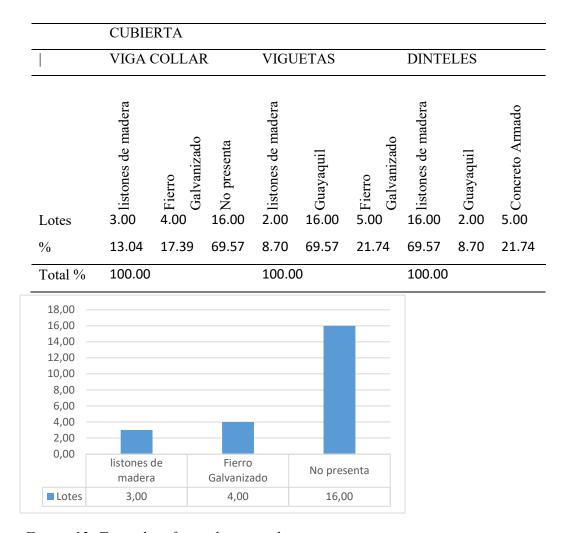


Figura 12: Tipos de refuerzo horizontal.

Según la figura 12 nos muestra resultados para estructuras que brindan una buena conexión entre muro y cubierta, entre estas tenemos a la viga collar como reforzamiento horizontal donde el mayor número de viviendas no presenta este reforzamiento y algunas otras viviendas presentan listones de madera y fierro galvanizado de 4x2" como viga collar.

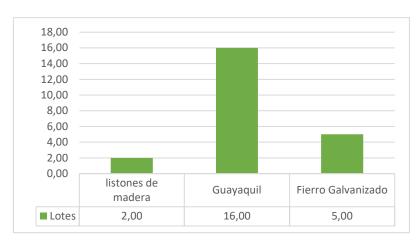


Figura 13: Tipos de viguetas utilizados en viviendas.

Según la figura 13 para estructuras de soporte como son las viguetas el tipo de material que predomina es el Guayaquil siendo un material no muy resistente y que solamente son asentados en el muro y no son anclados a vigas collar, entre otros tipos de material contamos con el fierro galvanizado de 4x2" anclados a viga collar del mismo material siendo las más óptimas para el soporte de cubiertas y listones de madera pero que la presentan con menor número de viviendas.

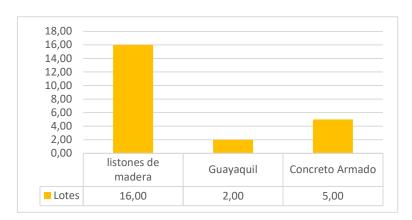


Figura 14:: Tipos de dinteles en vanos.

Para el tipo de material de dinteles en puertas y ventanas mayormente las viviendas usan de listones de madera por ser más accesible y fácil ensamblaje.

Por último, tenemos el tipo de concreto armado que podrían ser las más óptimas con un solo dentado en toda su dirección para ventanas y puertas y por último tenemos del tipo Guayaquil que son las menos recomendables.

Tabla 16

Tipos de cubiertas que se encontraron en la inspección.

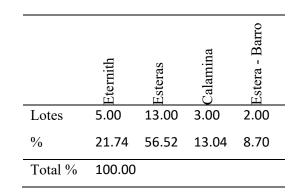




Figura 15: Tipos de cubierta evaluados.

En lo que corresponde al material para la cubierta 13 viviendas son de esteras siendo un material muy flexible, seguido de cubierta de eternith la cual es material muy flexible que si no se encuentra bien conectada a vigas collar y viguetas podrían colapsar.

También las viviendas evaluadas cuentan con calamina y cubierta de estera y barro mezclado con menor porcentaje siendo las más vulnerables, la calamina es cubiertas que mayormente se encuentra con estructuras de soporte de fierro galvanizado de 4x2".

Tabla 17
Viviendas que presenta elementos no estructúrale y fallas.

| | ALEROS | | NO ESTRUCTU. | | FALLA ESTRUC. | |
|------------|----------------|-------------------|----------------|-------------------|-----------------------|-------------------|
| Lotes % | 00.00 Presenta | 00.00 No bresenta | 00.00 Presenta | 00.00 No bresenta | 00.8 00.8 13.04 | 00.00 No presenta |
| Total % | 100.00 | | 100.00 | | 100.00 | |

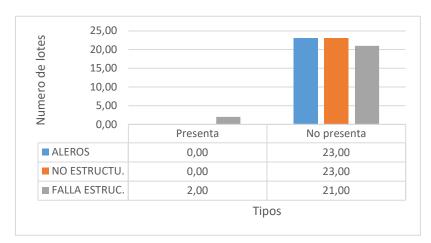


Figura 16: Número de viviendas que presentaron elementos no estructurales y fallas.

De acuerdo a la figura 16 las viviendas evaluadas no presentan aleros ni elementos no estructurales como balcones, parapetos o tanque elevado pero que podrían presentar peligro ante un sismo.

En lo que corresponde a fallas estructurales la figura nos dice que 2 viviendas cuentan con fallas como son falla al corte y falla en las esquinas de los muros.

Objetivo 3

A continuación, se presenta los resultados obtenidos para halla la vulnerabilidad sísmica, los resultados se obtuvieron con visitas a campo utilizando la técnica de la observación y como instrumento la ficha técnica de evaluación.

La metodología aplicada es de índice de Vulnerabilidad de Benedetti- Petrini que permite evaluar la calidad estructural de las viviendas mediante la calificación de 11 parámetros en las cuales se asignara 4 clases para saber la categoría de vulnerabilidad (baja, media, alta).

Tabla 18

Resultados del parámetro 01- Tipo y organización del sistema resistente.

| CLASE | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 1 | 4.35% |
| В | 4 | 17.39% |
| C | 10 | 43.48% |
| D | 8 | 34.78% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

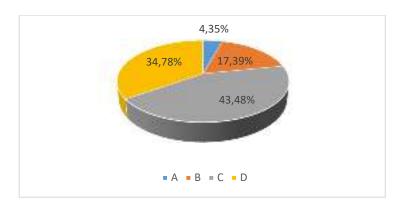


Figura 17: Resultados en porcentajes del parámetro 01.

Para este parámetro se tuvo en consideración, si hubo asesoría técnica, reparación y a su proceso de construcción.

El la figura 17 observamos que para este parámetro la clase que predomina fue la C con un 43.48% donde son viviendas que no presentaron vigas horizontales ni verticales. La clase D con 34.78% son las más críticas con viviendas con adobe en mal estado con presencia de deterioro y salitre.

Las viviendas con clase B con 17.39% son viviendas que presentaron buen estado de adobes y con reforzamiento horizontal pero no vertical y que no cumplieron ciertos criterios del reglamento como mortero, espesor de muro.

Tabla 19

Resultados del parámetro 02 – Calidad del sistema resistente.

| CLASE | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 8 | 34.78% |
| В | 3 | 13.04% |
| C | 11 | 4.35% |
| D | 1 | 100.00% |
| TOTAL | 23 | |

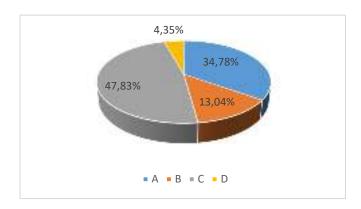


Figura 18: Resultados en porcentajes del parámetro 02.

Como podemos observar en la figura 18 la clase que gobierna este parámetro es la C con un 47.83% con viviendas que principalmente no cumplen con las dimensiones del mortero mayores a 2cm, adobes en mala condiciones con salitre, luego se encuentra la clase A con 34.78% donde nos indica que las viviendas presentan adobes en buenas condiciones y homogéneos en toda su longitud con juntas de 2 cm según reglamento y muros entrelazados o trabazón correctamente (dentados). Las viviendas de clase B presentan 13.04% porque no cumplen con el buen estado de los adobes o el mortero es mayor de lo que indica la norma, por último, tenemos la vivienda D donde no presentan los criterios mencionados anteriormente.

Tabla 20

Resultados del parámetro 03 - Resistencia convencional.

| | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 2 | 8.70% |
| В | 3 | 13.04% |
| C | 15 | 65.22% |
| D | 3 | 13.04% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

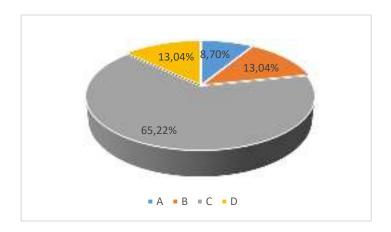


Figura 19: Resultados en porcentajes del parámetro 03

Como se presenta en la figura 19 podemos que observar la clase C y D son las que encabezan esta evaluación con 65.22% y 13.04 % ya que son viviendas que presentan poca densidad de muros en la dirección más corta es decir tiene poca área en dicha dirección para resistir fuerzas sísmicas por ende son las más vulnerables. Las pocas viviendas con clase A y B presentaron casi igual densidad de muros en ambas direcciones por ende mayor resistencia para resistir algún fenómeno sísmico.

Tabla 21

Resultados del parámetro 04 - Posición del edificio y cimentación.

| CLASE | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 0 | 0.00% |
| В | 6 | 26.09% |
| C | 9 | 39.13% |
| D | 8 | 34.78% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

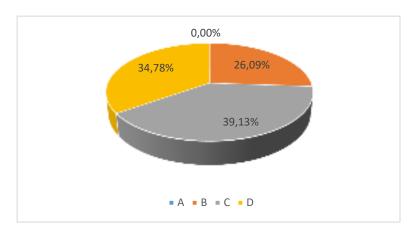


Figura 20: Resultados en porcentajes del parámetro 04.

De acuerdo a la figura 20 la clase C presenta mayor porcentaje de participación con 39.13% por poseer pendiente en la parte trasera de las viviendas debido al cerro donde se encuentran cimentadas y ubicada en terreno rocoso, luego sigue las viviendas de clase D con 34.78 donde están cimentadas sobre rellenos de piedra y no poseen una misma cuota.

Las viviendas del tipo B con 26.09% no presentaron desnivel, pero si ubicadas en terreno sueltos debido a que son tierras de cultivo sin presencia de empuje de terraplén (comportamiento como muro de contención)

Tabla 22

Resultados del parámetro 05 - Diafragmas horizontales.

| CLASE | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 8 | 34.78% |
| В | 6 | 26.09% |
| C | 6 | 26.09% |
| D | 3 | 13.04% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

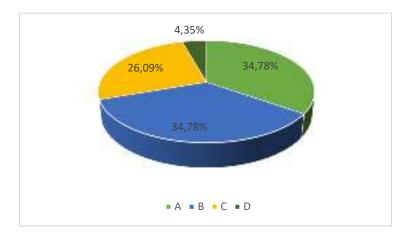


Figura 21: Resultados en porcentajes del parámetro 05.

Como podemos observar la clase A tiene un 34.78% de participación ya que son viviendas que cumplen con los criterios para evaluar este parámetro, no presentan discontinuidades abruptas las viguetas, no presentan deflexión en la cubierta y tiene un buen anclaje con las vigas collar y viguetas. Las viviendas de clase B con 26.09% son viviendas que presentaron ciertas discontinuidades entre sus vigas horizontales o que no tuvieron discontinuidad, pero no presentaron viga collar.

La clase C con 26.09% son viviendas que no presentaron vigas collar y los tirantes o viguetas están ancladas en los muros sin buena conexión y presentaron alguna deflexión debido al paso del tiempo y las viviendas con clase D con 13.04% no presentaron ni una de los criterios mencionados siendo las más vulnerables ante un evento sísmico.

Tabla 23

Resultados del parámetro 06 - Configuración en planta.

| CLASE | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 1 | 4.35% |
| В | 3 | 13.04% |
| C | 12 | 52.17% |
| D | 7 | 30.43% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

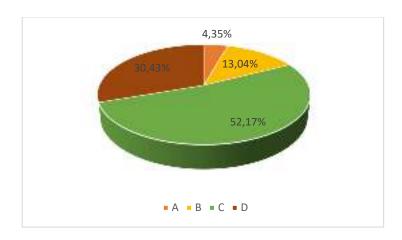


Figura 22: Resultados en porcentajes del parámetro 06.

Como se observa en la figura 22 el 52.17% le pertenece a la clase C donde son viviendas que no presenta una buena simetría en planta donde los muros no coinciden en las direcciones más cortas y no forman buena sección cuadradas por tener muros largos, las viviendas de clase D con 30.43% son viviendas en L con protuberancias pronunciadas y no guardan simetría, las viviendas con clase A y B con 4.35% y 13.04% son construcciones que se asemejan a dimensiones curadas y sin protuberancias.

Tabla 24

Resultados del parámetro 07 - Configuración en elevación.

| CLASE | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 23 | 100.00% |
| В | 0 | 0.00% |
| C | 0 | 0.00% |
| D | 0 | 0.00% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

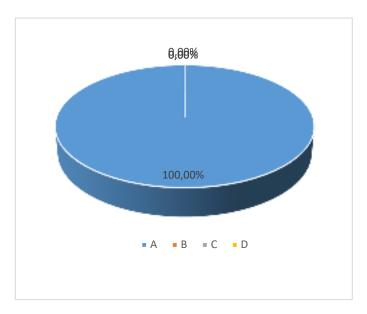


Figura 23:: Resultados en porcentajes del parámetro 07.

Según la figura 23 observamos que todas las viviendas presentan clase A con el 100% ya que son viviendas que presentan un solo nivel, pero hubo uno con segundo nivel pero que la reducción de masa es insignificante, pero hubo un cambio de rigidez entre pisos consecutivos provocando el problema denominado "piso blando".

Tabla 25

Resultados del parámetro 08 - Distancia máxima entre muros.

| CLASE | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 13 | 56.52% |
| В | 6 | 26.09% |
| C | 4 | 17.39% |
| D | 0 | 0.00% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

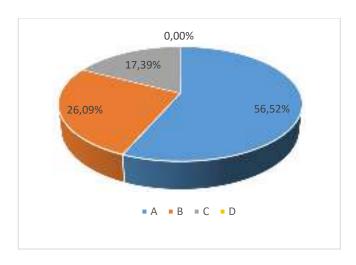


Figura 24: Resultados en porcentajes del parámetro 08.

Según la figura 24 obtenemos que un 56.25% pertenece a la clase A lo cual indica que el espaciamiento entre muros transversales es aceptable, las viviendas con clase B son viviendas que tiene ligeramente dimensiones mayores entre sus intersecciones de los muros por lo cual podría producir falla por volteo debido a muros muy largos.

Entre las viviendas más vulnerables tenemos al grupo C con un 17.39% con muros transversales muy largos

Tabla 26

Resultados del parámetro 09 - Tipo de cubierta

| CLASE | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 9 | 39.13% |
| В | 6 | 26.09% |
| C | 6 | 26.09% |
| D | 2 | 8.70% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

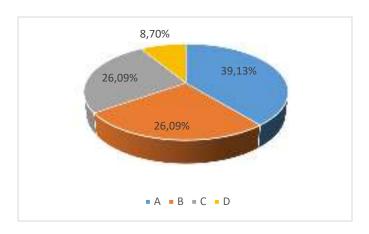


Figura 25: Resultados en porcentajes del parámetro 09.

En la figura 25 observamos que las viviendas con clase A con 39.13% presentan cubierta en buen estado, con viga collar anclada adecuadamente los muros y presencia de viguetas de fierro galvanizado, las viviendas de clase B con 26.09% son viviendas que cumplen con la clase A, pero no cuenta con un anclaje adecuado solo están apoyadas a los muros sin un reforzamiento, las viviendas con clase C con 26.09% presentan cubierta de esteras y barro en mal estado con deterioro y presencia de deflexiones sin viga collar, las viviendas con clase y las viviendas de clase D con 8.70 son las más críticas que no presentan ni un solo punto mencionado en la clase A.

Tabla 27

Resultados del parámetro 10 - Elementos no estructurales.

| CLASE | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 23 | 100.00% |
| В | 0 | 0.00% |
| C | 0 | 0.00% |
| D | 0 | 0.00% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

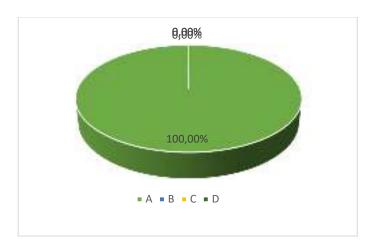


Figura 26: Resultados en porcentajes del parámetro 10.

Este parámetro considera elementos que no tiene función estructural, pero cuyo desplome puede representar peligro para los habitantes, como se puede observar en el grafico las viviendas evaluadas no poseen balcones, tanque elevado o parapetos que podría colapsar ante un evento sísmico por ello se obtiene el 100 % en la clase A.

Tabla 28
Resultados del parámetro 11 - Estado de conservación.

| CLASE | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| A | 8 | 34.78% |
| В | 4 | 17.39% |
| C | 8 | 34.78% |
| D | 3 | 13.04% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

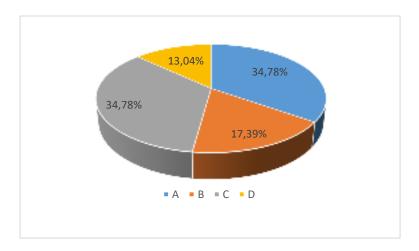


Figura 27: Resultados en porcentajes del parámetro 11.

En la figura 27 observamos que las viviendas con clase A presentan un 34.78 % en buen estado de conservación sin lesiones visibles, no poseen salitre debido a la protección que le da el revestimiento y con cimiento o Sobrecimiento de concreto

Las vivienda de clase B con 17.39% presentan fisuras pequeñas pero sin salitre con adobes en buen estado en su mayoría, luego están la clase C con 37.48% donde son las más vulnerables debido la antigüedad de las mismas la cual representa un factor importante debido a que presentan deterioro o salitre en el cimiento y en las tres primeras hiladas de muro, no cuentan con revestimiento para su protección y la cubierta no sobre sale lo necesario para proteger de aguas debido a lluvias, las viviendas con clase D con 13.04% son las más críticas por tener todos los aspectos que se califica para una buena conservación en malas condiciones.

RESULTADOS DE VULNERABILIDAD

Tabla 29

Resultados general de la vulnerabilidad sísmica.

| RANGO | VIVIENDA | % |
|-------|----------|---------|
| BAJA | 2 | 8.70% |
| MEDIA | 11 | 47.83% |
| ALTA | 10 | 43.48% |
| TOTAL | 23 | 100.00% |

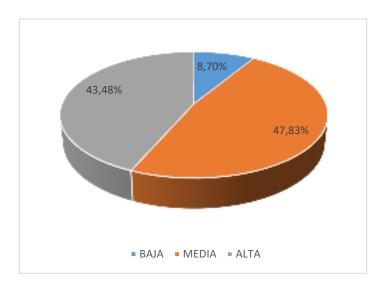


Figura 28: Resultados en porcentaje de la vulnerabilidad sísmica.

Según la figura 28 observamos que las viviendas del centro poblado Rio Seco sus viviendas poseen vulnerabilidad media con 47.83% de las viviendas evaluadas, seguidas de la vulnerabilidad alta con 43.48% y por último con menos porcentaje tenemos a viviendas con vulnerabilidad baja con 8.70%.

Objetivo 4

Tabla 30

Metrado de muros de adobe.

| Eje | Largo | Ancho | Área (m2) |
|-------------------|-------|-------|--------------|
| VERTICAL | | TOTA | AL = 19.15 |
| eje A entre 1 - 7 | 16.38 | 0.38 | 6.22 |
| eje B entre 1-2 | 1.3 | 0.38 | 0.49 |
| eje B entre 2-3 | 2.45 | 0.38 | 0.93 |
| eje B entre 3-5 | 2.45 | 0.38 | 0.93 |
| eje B entre 5-7 | 4.65 | 0.38 | 1.77 |
| eje C entre 3-5 | 3.45 | 0.38 | 1.31 |
| eje C entre 5-6 | 2.3 | 0.38 | 0.87 |
| eje D entre 1-6 | 12.8 | 0.38 | 4.86 |
| HORIZONTAL | | TOTA | AL = 12.73 |
| eje 1 entre A-D | 10 | 0.38 | 3.80 |
| eje 2 entre A-B | 3.8 | 0.38 | 1.44 |
| eje 3 entre B-D | 6 | 0.38 | 2.28 |
| eje 5 entre A -D | 8.6 | 0.38 | 3.27 |
| eje 6 entre C-D | 3 | 0.38 | 1.14 |
| eje 7 entre A-B | 2.1 | 0.38 | 0.80 |
| | | Total | 30.13 |

Tabla 32

Peso de la edificación (CM)

| PESO DE LA EDIFICACION (CM) | | | | | |
|-----------------------------|--------|--|--|--|--|
| MATERIAL | Tn | | | | |
| MURO DE ADOBE | 48.21 | | | | |
| S/C | 0.1000 | | | | |
| VIGA DE MADERA | 0.0333 | | | | |
| CUBIERTA CALAMINA | 0.0525 | | | | |
| TOTAL | 48.34 | | | | |

Análisis estático

1. Cálculo del periodo fundamental de vibración

$$T = \frac{h_n}{C_T}$$

hn: Altura total de la edificación.

$$CT = 60.00$$

C_y = 35 Para edificios cuyos elementos resistentes en la dirección considerada sean únicamente:

a) Pórticos de concreto armado sin muros de corte.

 b) Pórticos dúctiles de acero con uniones resistentes a momentos, sin arriostramiento.

 $C_7 = 45$ Para edificios cuyos elementos resistentes en la dirección considerada sean:

 a) Pórticos de concreto armado con muros en las cajas de ascensores y escaleras.

b) Pórticos de acero arriostrados.

C_y = 60 Para edificios de albañilería y para todos los edificios de concreto armado duales, de muros estructurales, y muros de ductilidad limitada.

2. Factor de amplificación sísmica (C)

$$T \le T_p$$
 C=2,5
 $T_p < T < T_L$ C=2,5 * $\left(\frac{T_p}{T}\right)$
 $T \ge T_L$ C=2,5 * $\left(\frac{T_p * T_L}{T^2}\right)$

De acuerdo a los parametros del suelo (tabla 6) tenemos:

$$T_p = 0.600$$

$$T_L = 2.000$$

$$T = 0.042$$
 s

T es el período de acuerdo al numeral 4.5.4, concordado con el numeral 4.6.1.

Este coeficiente se interpreta como el factor de amplificación de la aceleración estructural respecto de la aceleración en el suelo.

3. Categoría de la edificación y factor de uso

Según las condiciones descritas en la Norma E.030, la estructura en estudio se clasifica como una edificación común (categoría C), ya que está destinada a vivienda.

4. Factor de suelo "S"

De acuerdo a la tabla 7 denominado factor de suelo, nos dice que según la zona y al suelo, tenemos:

5. Cálculo de coeficiente de reducción de la fuerza sísmica (R)

Según el cuadro número 8 de la norma E.030 la estructura no presenta irregularidades en altura (l_a) entonces le corresponde un factor de 1 y

no presenta irregularidad en planta le corresponde 1. (ℓ_p)

$$R_0 = 6.00$$
 $I_2 = 1.00$
 $I_p = 1.00$
 $I_p = 6.00$

6. Peso de la edificación

Por ser una edificación de categoria C se tomara el 25% de lac arga viva.

7. Factor de zona "Z"

De acuerdo al factor de zona (tabla 5), tenemos:

8. Comprobación de C/R

El valor de C/R no debera considerase menor que $C/R \approx 0.125$

$$C = 2.50$$

 $R = 6.00$
 $C/R = 0.417 \ge 0.125$ **OK!**

9. Cortante basal (cortante de piso)

$$V = \frac{Z \cdot U \cdot C \cdot S}{R} \cdot P$$

- Z = 0.450
- U = 1.000
- C = 2.500
- S = 1.050
- R = 6.000
- P = 48.390 T



10. Distribución de la fuerza sísmica en altura

$$F_i = \alpha_i \cdot V$$

$$\alpha_i = \frac{P_i(h_i)^k}{\sum_{j=1}^{n} P_j(h_j)^j}$$

$$\alpha_i = \frac{P_i(h_i)^k}{\sum_{i=1}^n P_i(h_i)^k}$$

Piso 1 48.390 Tn

a) Para 7 menor o igual a 0,5 segundos: k = 1,0. b) Para 7 mayor que 0,5 segundos: k = (0,75 + 0,5 T) ≤ 2,0.

| 1 00 = | 9.522 | la: | 'f ⇔ | 0.862 | x 金融路 《編 | k= | 4888 |
|---------------|--------------|----------|--------------|---------|----------|----------|---|
| Phys | 251 | B | 佛堂 | MA TON | 2% | -\$¥ | v_i |
| 1 | - 686.78698 | 2.30 | 2.3 | £29£993 | 0.8888) | 18.12.7° | を は と の の の の の の の の の の の の の の の の の の |
| Z | ************ | (14(44)) | ************ | £28,573 | 0.6880 | | 7.227 |

Modelamiento de la vivienda de adobe en SAP 2000

De todas las viviendas encuestadas se eligió la vivienda número 14, la cual está conformada por 140.07 m2 con una altura de 2.50 m, a continuación, se presenta el plano de distribución:

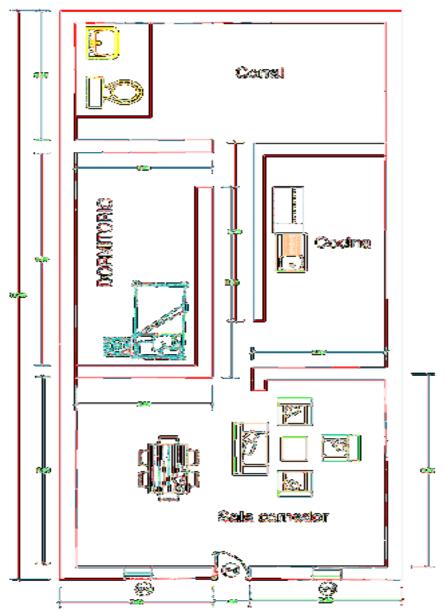


Figura 29: Plano de distribución de vivienda.

Definición de materiales

Luego se digito todas las propiedades de los materiales, que en este caso se usara el adobe como material principal y de la madera para las vigas.

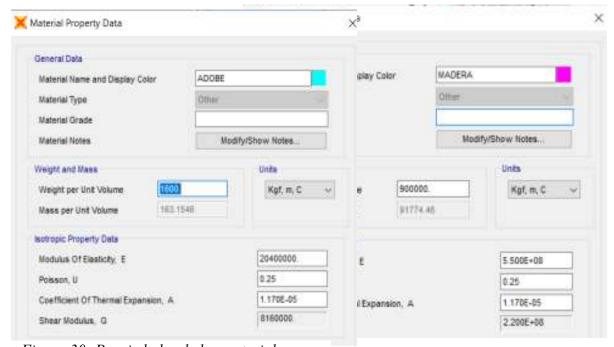


Figura 30: Propiedades de los materiales.

Estas cifras se sacaron del RNE E.020 donde establece que el peso específico para el adobe es de 1600 kg/cm2 y el módulo de elasticidad del E.080 en el artículo 8.7 donde dice que para muestras donde no se halla ensayado se toma el valor de 200 Ma=2040kg/cm2

De acuerdo al ministerio de vivienda (2006) de la norma E.010, diario oficial El Peruano establece que para madera del grupo C su peso específico es de 900 kg/cm3 y su módulo de elasticidad 55000 kg/cm2.

Definición de secciones

Se creo secciones de 4"x4" para vigas de madera, las cuales se usaron como viguetas en el entre piso, no hubo vigas collar.

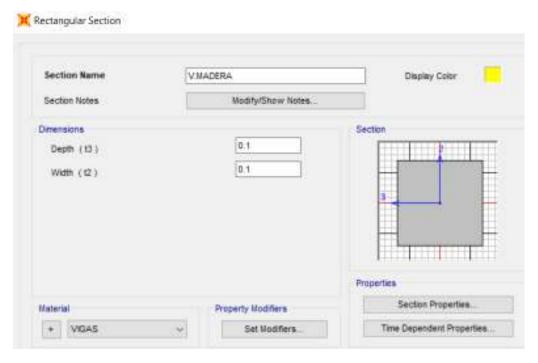


Figura 31: Creación de secciones de vigas en SAP 2000.

Los muros se crearon como elementos Shell del tipo thick, el elemento Shell, en el programa SAP 2000 analiza los muros como elementos finitos, por esta razón es necesario dividir los muros en subdivisiones, que son semejantes a las secciones de la mampostería de adobe.

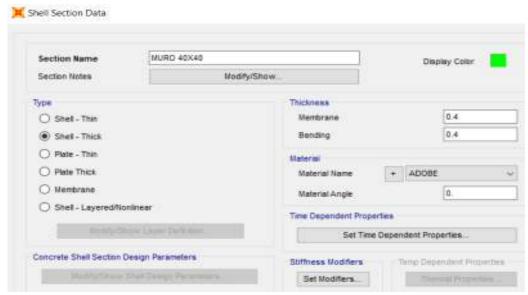


Figura 32: Creación de muros de mampostería de adobe en SAP 2000.

Definición de estados de cargas

A continuación, se presenta los estados de cargas que son los que afectan a la estructura, la carga muerta con ayuda del programa SAP 2000 poniendo el 1 en carga muerta.

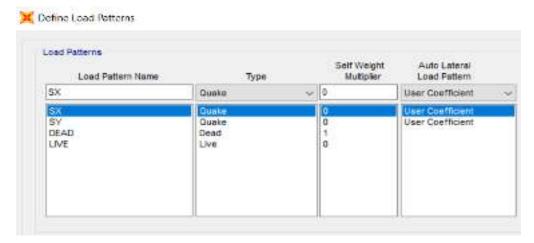


Figura 33: Estados de carga en SAP 2000.

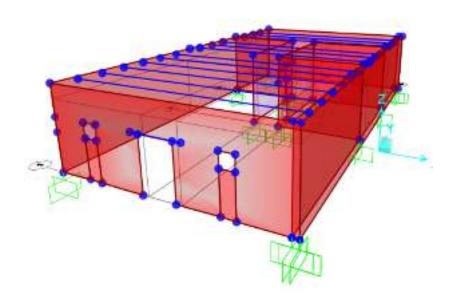


Figura 34 : Vivienda en 3D a modelar en SAP 2000.

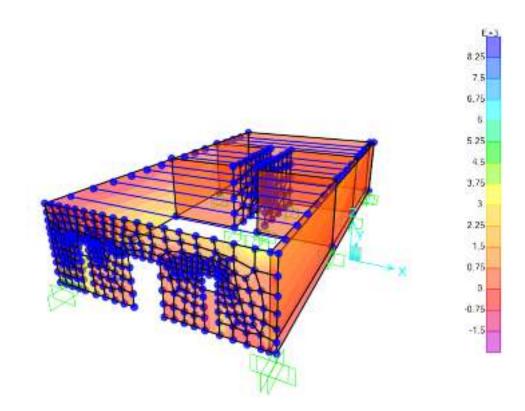


Figura 35: Modelamiento de vivienda corrido en SAP 2000.

Tabla 31
Resultados de fuerzas en área de muros en Y.

| TABLE: Element Forces - Area Shells | | | | | | | | | |
|-------------------------------------|----------|-------------|------------|-----------|-----------|----------|----------|--|--|
| Area | AreaElem | ShellType | OutputCase | FMax | FVM | MMax | VMax | | |
| Text | Text | Text | Text | Kgf/m | Kgf/m | Kgf-m/m | Kgf/m | | |
| 1 | 1 | Shell-Thick | DY | -46741.53 | 168664.88 | -5495.55 | 6384.74 | | |
| 1 | 1 | Shell-Thick | DY | -46810.74 | 168908.1 | -5499.78 | 6384.74 | | |
| 3 | 3-1 | Shell-Thick | DY | 4394.48 | 26105.24 | 6106.52 | 3466.96 | | |
| 3 | 3-1 | Shell-Thick | DY | 5199.26 | 28832.44 | 5913.63 | 3466.96 | | |
| 3 | 3-2 | Shell-Thick | DY | 2195.61 | 30284.76 | 3591.27 | 514.62 | | |
| 3 | 3-3 | Shell-Thick | DY | 724.14 | 17796.98 | 12060.25 | 5377.37 | | |
| 3 | 3-3 | Shell-Thick | DY | 941.03 | 6448.19 | 11688.5 | 5377.37 | | |
| 3 | 3-5 | Shell-Thick | DY | 18483.65 | 21675.26 | 11107.33 | 13790.55 | | |
| 3 | 3-6 | Shell-Thick | DY | 3754.08 | 11452.91 | 2836.3 | 12691.75 | | |
| 3 | 3-8 | Shell-Thick | DY | 1918.37 | 4148.06 | 6263.95 | 10811.88 | | |
| 3 | 3-9 | Shell-Thick | DY | 2127.48 | 2173.95 | 14123.24 | 10199.33 | | |
| 3 | 3-10 | Shell-Thick | DY | 814.67 | 938.47 | 20758.99 | 7814.89 | | |
| 4 | 4 | Shell-Thick | DY | 11150.8 | 11059.15 | -254.97 | 6833.12 | | |
| 5 | 5 | Shell-Thick | DY | 643356.23 | 737464.78 | 1851.22 | 153.95 | | |
| 7 | 7 | Shell-Thick | DY | -1061.6 | 7560.37 | 3306.94 | 6005.97 | | |
| 8 | 8-3 | Shell-Thick | DY | 389163.76 | 438155.25 | 825.42 | 20568.35 | | |
| 9 | 9-47 | Shell-Thick | DY | 20788.4 | 292377.64 | 391.65 | 3560.32 | | |
| 9 | 9-47 | Shell-Thick | DY | -41455.73 | 264760.58 | 1723.21 | 3560.32 | | |
| 10 | 10 | Shell-Thick | DY | 0 | 0 | 1143 | 3077.63 | | |
| 22 | 22 | Shell-Thick | DY | -67308.01 | 242728.07 | -4105.73 | 7782.86 | | |
| 24 | 24 | Shell-Thick | DY | 122583.61 | 110498.25 | -3823.36 | 7032.54 | | |
| 25 | 25 | Shell-Thick | DY | 169448.42 | 232025.25 | 748.7 | 342.74 | | |
| | | | | | | | | | |

Fuente: SAP 2000.

Tabla 32
Resultados de fuerzas en área de muros en X.

| TABLE: Element Forces - Area Shells | | | | | | | | |
|-------------------------------------|----------|-------------|------------|------------|------------|-----------|----------|--|
| Area | AreaElem | ShellType | OutputCase | FMax | FVM | MMax | VMax | |
| Text | Text | Text | Text | Kgf/m | Kgf/m | Kgf-m/m | Kgf/m | |
| 1 | 1 | Shell-Thick | DX | 350045.92 | 590760.58 | 362.83 | 92.67 | |
| 3 | 3-1 | Shell-Thick | DX | 363394.31 | 320858.71 | 1779.36 | 56.13 | |
| 3 | 3-2 | Shell-Thick | DX | 66943.15 | 322089.78 | 2132.78 | 301.51 | |
| 3 | 3-3 | Shell-Thick | DX | 806036.58 | 740425.86 | 3276.84 | 1144 | |
| 3 | 3-4 | Shell-Thick | DX | 210307.95 | 1440897.9 | 14951.94 | 7319.78 | |
| 3 | 3-5 | Shell-Thick | DX | 1513518.05 | 1550531.27 | 3246.18 | 4625.08 | |
| 4 | 4 | Shell-Thick | DX | 1570390.9 | 2031525.04 | 1085.68 | 85.71 | |
| 5 | 5 | Shell-Thick | DX | -10590.99 | 31312.05 | 31829.44 | 17525.3 | |
| 7 | 7 | Shell-Thick | DX | 849534.77 | 1809698.54 | 19.41 | 253.69 | |
| 8 | 8-4 | Shell-Thick | DX | 278536.96 | 271909.36 | 572.09 | 434 | |
| 9 | 9-1 | Shell-Thick | DX | -2366.4 | 76917.97 | 593.79 | 1200.92 | |
| 9 | 9-1 | Shell-Thick | DX | 29701.84 | 133252.9 | 179.55 | 1200.92 | |
| 21 | 21 | Shell-Thick | DX | 464875.81 | 445148.67 | -433.17 | 550.58 | |
| 21 | 21 | Shell-Thick | DX | -85238.89 | 546530.74 | -680.21 | 550.58 | |
| 22 | 22 | Shell-Thick | DX | 496216.47 | 503687.09 | 23027.76 | 2833.16 | |
| 24 | 24 | Shell-Thick | DX | 563473.24 | 545059.46 | 24361.31 | 2704.58 | |
| 24 | 24 | Shell-Thick | DX | 585573.25 | 1373024.55 | 17488.79 | 2704.58 | |
| 25 | 25 | Shell-Thick | DX | 23858.98 | 21764.37 | 416625.75 | 56427.16 | |
| 25 | 25 | Shell-Thick | DX | -79440.2 | 286794.33 | 96041.01 | 56427.16 | |

Fuente: SAP 2020.

9. Análisis y discusión

Objetivo 2

Parámetros del suelo

Según el plano de ubicación más de la mitad de viviendas evaluadas se encuentran ubicadas en las faldas del cerro esto se ve reflejado en los resultados ya que 13 viviendas se encuentran en terrenos rocosos que pueden llegar a tener una capacidad portante mayores a 3 kg/cm2 según el reglamento E.080 en el artículo 5, las cuales son terrenos con muy buena estabilidad, pero que podrían fallar ante un sismo debido a la presencia de pendiente. Por otro lado, encontramos los terrenos flexibles o blandos con 10 viviendas construidas en estos terrenos, este tipo de suelo es tierra de chacra ya que alrededor del centro poblado se encuentran terrenos de cultivo que no son muy óptimos para la construcción porque podrían presentar asentamientos y es inestable presentando humedad deteriorando los cimientos, así incumpliendo el reglamento en el artículo 2.

Unidades de adobe

De acuerdo al grafico podemos decir que solo 6 viviendas presentan medidas de adobe de acuerdo al reglamento donde recomienda unidades cuadradas de 40x40x8cm para evitar desperdicio y mejorar la estabilidad. Se observó adobes con medidas de 32x24cm donde no cumple según lo expresado en la norma donde señala que para adobes cuadrados el largo debe ser el doble del ancho pero que si guarda una altura según reglamento la cual debe ser mayor a 8 cm.

También se apreció pequeños orificios y en algunos casos pequeñas rajaduras no cumpliendo con lo establecido en la norma donde expresa que las unidades tienen que estar libre de estas características que pueden afectar su durabilidad.

Cimentación y Sobrecimiento

Según el grafico los cimientos que más se usan son hechos de adobes con 40 cm de profundidad, luego se encontró cimientos de piedra con barro y de concreto ciclópeo.

Estos resultados no guardan semejanza con lo que establece la norma, donde indica que el cimiento debe de realizarse en suelos no blandos y según resultados del parámetro del suelo hay 11 viviendas situadas en estos terrenos. También indica el reglamento en el artículo 7.1 que los cimientos deben ser de 60 cm mínimo de profundidad y en las excavaciones que se realizó se encontró cimientos de concreto ciclópeo de 40 cm con mortero tipo I de cemento, cabe resaltar que se encontraron cimientos con presencia de salitre.

En lo que corresponde a sobrecimientos hay 19 viviendas que no presentan, esto se ve reflejado en los resultados de muros con salitre donde la mitad de viviendas evaluadas presentan muros con salitre y deteriorado ya que el sobrecimiento protege de agentes externos que podrían reducir sus áreas.

Las pocas viviendas que presentan sobrecimientos de concreto ciclópeo no cumplen con los reglamentos en el artículo 7.2 donde dice que debe de sobresalir unos 30 cm de altura y la altura halladas fue de 20 cm.

Muros

Para juntas el reglamento indica que no debe de exceder de 2 cm de espesor y en los resultados encontramos que 17 viviendas presentan entre 2.5 hasta 3 cm de espesor esto reduce notoriamente el muro y debemos de en lo mínimo que sea menor a 2 cm ya que la unión entre adobes quedaría débil.

Solamente 5 viviendas presentan medidas de acuerdo al reglamento, también se observó que todas las juntas son de mortero tipo II pero solo se realiza en su mayoría juntas

horizontales debido a la rapidez de asentar los adobes dejando vacíos en las juntas verticales debilitando las uniones entre adobes y se encontró las juntas con agrietamiento y rajaduras no cumpliendo con el reglamento en el artículo 19.3.

También decimos que los muros se encuentran en su mayoría confinamiento dentado, este tipo de amarre hacen que se han más resistentes al volteo debido a fuerzas horizontales, pero también observamos 2 viviendas que los encuentros son solamente unidos poniéndolos en vulnerabilidad ya que cada muro actúa solo siendo más frágil al volteo.

Los muros no presentaron reforzamientos verticales "contrafuertes" según el reglamento para que un muro sea arriostrado debe de contar este tipo de arriostre la cuales se encargan de trasmitir las fuerzas cortantes a la cimentación y proporciona una buena estabilidad a los muros.

Según el gráfico muestra que 9 viviendas evaluadas presentan grietas de pequeñas dimensiones pero que podrían perjudicar al muro cuando ocurra un sismo esas grietas pequeñas podrían hacerse más grande.

También podemos decir que casi la mitad de viviendas presentan salitre, esto debido a que no presentan un cimiento, levantando los muros desde el terreno ocasionando que los adobes estén en contacto directo con terrenos blandos y no cuentan con un revestimiento para que lo protejan de agentes externos, deteriorando las 3 primeras hiladas reduciendo el área de estos muros.

Cubierta

Según el grafico 16 viviendas no presentan un arriostre horizontal que son denominadas viga collar, estas vigas tienen la función de amarrar los muros y las viguetas para tener una cubierta bien conectada y en caso de sismos estas actúen en conjunto por lo contario las mismas fuerzas horizontales harán que se separen de las vigas collar quedando los muros como voladizos, quedando débil ante una falla por volteo y las cubiertas están simplemente asentadas en los muros.

También se observó vigas collar de fierro galvanizado de 4x2" siendo las más resistentes para una buena conexión con la cubierta.

En lo que corresponde a viguetas el mayor número de viviendas es del tipo Guayaquil de 4 a 6" de diámetro con alguna presencia de deflexión ya que no son rígidas y están conectadas a través de orificio en los muros.

Los dinteles que se encontraron mayormente fueron de listones de madera de 3x2" tanto para puertas y ventanas, descansando de 30 a 40 cm en ambos lados del muro, también se observaron 5 viviendas que usan dinteles de concreto armado en toda la dirección del muro. Estos dinteles tienen que ser lo sufrientemente fuertes para resistir el peso del muro que continua, el menos recomendable que se encontró fue de guayaquil de 4" de diámetro encontrándose en presencia de deflexión.

El tipo de material para cubierta que más usan las viviendas evaluadas es de esteras siendo un material muy flexible y al no contar con una buena conexión con los muros provocaría que trabaje como voladizos. Se encontraron también de esteras mezclado con barro poniendo en peligro la estructura ya que mayormente están sujetas por guayaquil con deflexiones más el peso del barro provocaría el desplome de la cubierta, podemos decir que

las más seguras para estas viviendas son la de tipo calamina ya que toda su estructura con sus vigas collar son de fierro galvanizado y se encuentran bien conectadas.

Podemos resaltar que ninguna de estas estructuras para la cubierta son los suficientemente rígidas para una buena conexión con los muros, ante fuerzas sísmica considerable no resistirían y provocaría la caída de la cubierta. Pero son livianas y reduce el peso a cargas verticales a los muros.

Elementos no estructurales

Ninguna vivienda se observó algún elemento no estructural como balcones o tanque elevado ya que estos al no tener una buena conexión o confinamiento podría representar algún peligro para la vida humana.

Fallas estructurales

De acuerdo a los resultados solo 2 viviendas presentan fallas, tenemos a la más común que se puede encontrar en viviendas de adobe que es falla por corte causadas por la acción de fuerzas cortantes en el plano del muro y se presentan usualmente en las esquinas superiores o inferiores de las aberturas de puertas y ventanas extendiéndose en forma diagonal hacia la parte superior o inferior del muro respectivamente.

Objetivo 3:

PARAMETRO 01: Tipo y organización del sistema resistente

De acuerdo a los resultados obtenidos el 43.48% de las viviendas no cuenta con elementos de confinamiento como son las columnas o vigas de amarre que podría dar buena estabilidad a los muros portantes ante fuerzas sísmicas, los muros están entrelazados con dentado, también no contaron con el arriostre horizontal como son las vigas collar donde son elementos importante para dar buena estabilidad ante fuerzas perpendiculares a su plano, las viguetas fueron apoyadas al muro y no al arriostre horizontal. También podemos inferir de los resultados que un 34.78% de viviendas no contaron con ningún confinamiento ni arriostre de algún tipo y los muros sin confinamiento solo unidos en las esquinas poniéndolo en evidente vulnerabilidad. Cabe resaltar que el arriostre vertical o contrafuerte no existieron en estas viviendas, este elemento es importante para dar mayor refuerzo a los muros ante una solicitación de sismo ya que ayudan a que no se produzca la falla por volteo del muro hacia adentro o afuera también mejoran la integridad de los muros que convergen en las esquinas

PARAMETRO 2: Calidad del sistema resistente

En este parámetro podemos decir que las viviendas presentaran vulnerabilidad alta por tener mayor porcentaje la clase C con un 47.83%, sus unidades de adobe presentan fisuras o presentan mayormente deterioro debido al salitre, esto se presenta por el terreno donde está asentado el muro y no cuenta con un Sobrecimiento de concreto que podría proteger de estos agentes y de algún tipo de humedad. También podemos decir que las dimensiones de la junta sobrepasan los 2 cm que debe tener tanto vertical y horizontal, si el espesor es mayor de 2 cm esto hará que el muro portante se debilite notoriamente también se debe

evitar juntas menores a 2 cm, ya que no pegaría bien entre los adobes, es decir, la unión quedaría frágil, cabe resaltar que las juntas se presentaron horizontalmente y no vertical, este problema es debido a la hora de asentar los adobes por avanzar solo se coloca el mortero tipo II horizontal quedando espacios en el muro.

PARAMETRO 3: Resistencia convencional

Según la tabla de este parámetro decimos que la clase que tiene más porcentaje es la C con 65.22% seguida de la D con un 13.04% la cual nos dice que casi un 78% de viviendas encuestadas no cuentan con una buena resistencia para resistir fuerzas de un evento sísmico en el eje X debido a poca densidad de muros en la dirección más corta poniéndolas en categoría de alta vulnerabilidad. Otros factores que podrían hacer que tenga poca resistencia para resistir su propio peso es el deterioro de los muros por el salitre pronunciado justamente en las 3 primeras hiladas reduciendo su densidad o su área, las instalaciones eléctricas y sanitarias perjudican a la resistencia ya que realizan picaduras en los muros para poder instalar por ejemplo las acometidas y los medidores, los tubos de PVC empotradas en los muros.

PARÁMETRO 04: Posición del edificio y cimentación

Según la figura deja evidenciado que las viviendas se encuentran con una mala cimentación ya que la clase que predomina es la C con 39.13% seguida de la D con un 34.78% poniendo en categoría de alta vulnerabilidad a las viviendas. Estas viviendas tienen una pendiente en la parte trasera de la estructura debido a que están construidas en un terreno rocoso debido al cerro existente.

Algunas viviendas se encuentran en desnivel poniendo como relleno piedras siendo inestable ante cualquier movimiento, como sabemos la cimentación se encarga de transmitir sus cargas o elementos apoyados en ella al suelo, distribuyéndolas de forma uniforme que no superen su presión admisible.

Estos resultados guardan semejanza con los resultados obtenidos de la inspección técnica donde muestra que la cimentación en ciertos casos no existe o Sobrecimiento con fisuras y con presencia de salitre.

PARÁMETRO 05: Diafragmas horizontales

En este parámetro las viviendas con clase A presentan un 34.78% siendo con mayor porcentaje, esto nos indica que las viviendas poseen baja a media vulnerabilidad con diafragmas sin discontinuidades abruptas ni presencia de deflexión, amaradas correctamente con las vigas collar y viguetas, en algunos casos hubo una viga de amarre horizontal. Un diafragma horizontal se dice cuando la viga collar y las viguetas se encuentran conectadas correctamente, esto permite que las fuerzas horizontales se trasmitan a los muros, cuando no se encuentran correctamente conectados las vibraciones hacen que se separe de los muros provocando la caída de estos y de la cubierta, poniendo a los muros a trabajar como voladizo.

También podemos decir que la clase B con un 26.08% pertenecen a viviendas que tiene los diafragmas pero con presencia de poca deflexión, se aprecia que la viviendas también tiene el mismo porcentaje en la clase C donde son viviendas que no tiene vigas collar y las viguetas se encuentran descansando en los muros con cubierta de esteras poniendo en vulnerabilidad alta ya que no se comportaría como un diafragma horizontal, cabe resaltar

que no se considera diafragma rígido ya que se cuenta con diafragma de madera o fierro galvanizado la cuales son flexibles.

PARÁMETRO 06: Configuración en planta

Se asigna las leras A, B, C y D en este parámetro que ha sido en base a la simetría en planta, se puede observar que buen número de viviendas no guardan una correcta simetría en planta con un 52.17% provocando efectos de torsión en la estructura y concentraciones de esfuerzos en las esquinas, las viviendas en forma de L se encuentran en la clase D con 30.43% ya que cuenta con protuberancias realizándola sin alguna asesoría y no cumple con el reglamento. Cuando se encuentran en forma irregulares puedes descomponerse en varias formas regulares poniendo a la vivienda en vulnerabilidad alta ya que no trabajaría en conjunto todo el sistema estructural.

Estos resultados indica que en este parámetro se encuentran en vulnerabilidad alta por tener mayor porcentaje la clase C, son más de la mitad de viviendas evaluadas, estos resultados guardan semejanza con lo que indica el reglamento en el artículo 6 donde los muros en general tienen que tener una esbeltez horizontal de 10 veces el espesor del muro, no muy alargados para guardan semejanza en la simetría, muros muy largos provocaría el desplome ante un evento sísmico.

PARÁMETRO 07: Configuración en elevación

De acuerdo a las viviendas evaluadas 22 viviendas fueron de un solo piso no teniendo reducción de masa, hubo una sola vivienda de 2 piso, pero fue mínima la reducción colocándola en la clase A con un 100% esto reduce mucho la vulnerabilidad a la hora de procesar los resultados.

Cabe resaltar que formas irregulares ante un evento sísmico esta se descompone en forma regular aislada, no es solo irregularidad geométricamente por la altura sino también por cambio de rigidez cuando no presenta los muros en la misma dirección para el segundo nivel.

También se dice que hay una mala configuración en elevación cuando existe un cambio de densidades de muros entre niveles provocando la falla de "piso blando".

Estos resultados guardan semejanza con el estudio de Zelaya (2007) donde indica que la altura es óptima cuando cumple $e \ge 1/8h$ y lo indicado en la norma artículo 6 donde dice que debe ser menor o igual a 6 veces el espesor del muro.

PARÁMETRO 08: Distancia máxima entre muros

Según la figura nos dice que las viviendas de clase A tiene el mayor porcentaje de participación con un 56.22% donde indica que las viviendas cuentan una longitud aceptable entre muros transversales ya que guardan una relación óptima entre el espesor del muro longitudinal y la longitud entre muros transversales, estos resultados se obtuvieron de las dimensiones más desfavorables.

Guardando relación con lo indicado en el reglamento E 080 articulo 6.2 donde indica que para muros arriostrados la distancia entre muros debe ser 12 veces el espesor del muro.

Las viviendas también presentan deficiencia entre estas dimensiones con porcentaje de 17.39% a 26.09% incrementando la vulnerabilidad de las viviendas evaluadas.

PARÁMETRO 09: Tipo de cubierta

Cuando estas cubiertas no son lo suficientemente estables, fallaran, y los muros sobre los que se apoya actuaran en voladizo, siendo vulnerable ante acciones perpendiculares a su plano.

Las edificaciones existentes en la zona de estudio utilizan como cubierta a las calaminas, eternits en buenas condiciones ancladas a vigas collar y alas viguetas correctamente, estas son viviendas de clase A con 39.13%, estos elementos de amarre son de fierro galvanizado. En el grafico 08 observamos que el grupo B con 26.09% son viviendas con cubierta en buen estado, pero no presentan un anclaje correcto, la cubierta descansa en los muros provocando que ante un sismo por las mismas fuerzas horizontales la cubierta caiga ya que las viguetas son listones de madera muy flexibles a fuerzas externas

El grupo C y D son viviendas con cubierta más vulnerables ante un evento sísmico ya que cuenta con cubierta del tipo de esteras y barro en mal estado y sin viga collar con viguetas de Guayaquil con presencia de pequeña deflexiones y muros deteriorados

PARÁMETRO 10: Elementos no estructurales

Como se puede observar en los resultados, este parámetro no cuenta con viviendas con elementos no estructurales que entre los más comunes podría ser balcones, tanques elevados o parapetos, pero que podrían representar cierto peligro ante un desplome debido a un sismo siendo calificado como el 100% en la clase A.

PARÁMETRO 11: Estado de conservación

Según la figura podemos decir que existentes viviendas en buen estado y en mal estado compartiendo el mismo porcentaje para la clase A y C con 34.78% donde encontramos viviendas que sus muros no presentan salitre con adobes en buen estado y existe lo contario debido al tiempo de antigüedad de estas mismas presentando salitre y deterioro fuerte. También encontramos resultados como la clase B con 17.78% donde los muros presentan pequeñas fisuras que podría ser despreciable, pero teniendo cuidando en estas ya que con el tiempo podría agravarse, también se aprecia viviendas con clase D con menos porcentaje con 13.04% pero son las más severas, presentando deterioro y salitre en pésimas condiciones en las tercera y cuarta hiladas del muro, aparte la cubierta también presenta mal estado.

RESULTADOS DE VULNERABILIDAD

Según los resultados se observa que la vulnerabilidad alta presenta un 43.48% debido a que el adobe no puede resistir fuerzas horizontales por ser un material que se comporta frágilmente ante un evento sísmico. Además, las construcciones son antiguas, lo que ha producido el deterioro de las propiedades de los materiales que lo constituyen con presencia de salitre en los muros, la cubierta en mal estado, las juntas excesivas a 2 cm y solo presentan juntas horizontales, muros muy largos colocados en cimientos con pendiente con terrenos rocosos y sueltos debido a las chacras que se encuentran ubicadas. También podemos decir según el grafico general de resultados de vulnerabilidad que el 47.83% presentan vulnerabilidad media esto es debido a que las viviendas del centro poblado rio seco no cuentan en su mayoría con segundo nivel y no presentan elementos no estructurales, esto reduce a la hora de hacer los cálculos ya que se califica con la letra A

con un peso de 0, además los adobes en su mayoría presentan buenas dimensiones y con cubiertas de calamina en buen estado con viga collar y viguetas de fierro galvanizado la cuales son más resistentes que la de listones de madera. Por último, encontramos con muy bajo porcentaje las viviendas de baja vulnerabilidad con 8.70% debido a que son viviendas recién modificadas desde los cimientos hasta las cubiertas en buen estado y no presentan las condiciones de la categoría de alta vulnerabilidad.

Por ello las viviendas del centro poblado se encuentran en vulnerabilidad de **media – alta** poniendo en riesgo la integridad de sus habitantes ante un evento sísmico que podría presentarse ya que las viviendas están situadas en la zona 3 del mapa sísmico del Perú.

Objetivo 4

Con los resultados obtenidos después de modelar la vivienda, se puede apreciar el comportamiento estructural de la vivienda, donde el mayor desplazamiento lo tenemos en la dirección "x" siendo la parte superior de los muros la más afectada, debido a que los muros en la dirección "y" son muy largos y cuando se produzcas dichas fuerzas perpendiculares a la dirección donde hay más desplazamientos hará a que el muro no tenga mucha estabilidad.

Por otra parte, el cimiento de la vivienda es muy flexible ya que se pudo observar que los muros están cimentados con un metro de profundidad siendo del mismo material, la falta de arriostre tanto horizontal y vertical hará que exista mayor desplazamiento cuyo comportamiento será como volado.

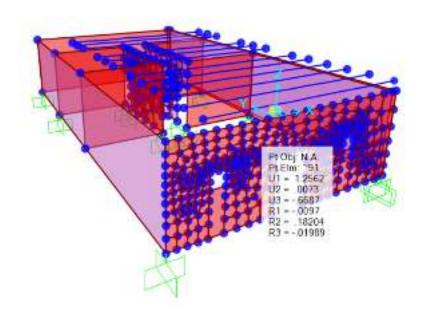


Figura 36: Desplazamientos de la vivienda en la dirección "x".

Por otra parte, en la figura 11 se puede apreciar la mayor cantidad de concentración de esfuerzos de momentos en la parte de las esquinas y encima de la puerta en la parte del dintel, llegando a tener más de 1.42 kgf/cm2 de resistencia ultima a la tracción según el reglamento E.080.

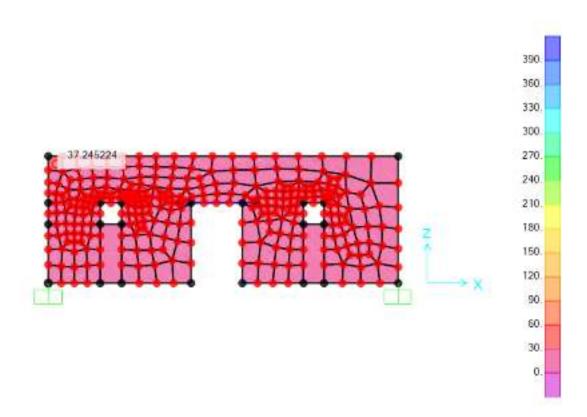


Figura 37: Esfuerzos del muro más desfavorable.

Estos esfuerzos provocarían que los muros sufran falla por cortante en el plano del muro, acompañado de agrietamientos horizontales en la parte del dintel, pese a que las ventanas son chicas y se encuentran centradas igual el sismo perjudicaría severamente el muro, provocando que no tenga una buena sustentación ante dichas solicitaciones.

Estos resultados guardan semejanza con lo hallado por Timoteo (2018), donde concluye que las zonas más críticas son la parte de la ventana y dintel, donde la resistencia a la

tracción por flexión puede llegar a sobre pasar en un 924% a lo que estipula el reglamento E.080.

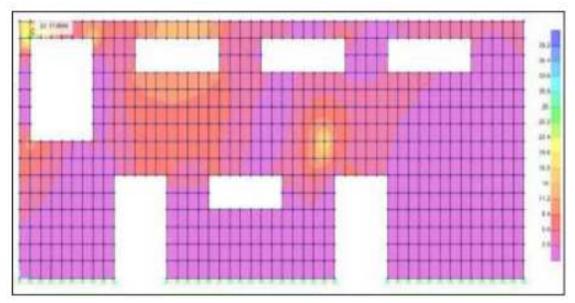


Figura 38: Desempeño de esfuerzos sobre el muro.

Fuente: Timoteo, H. (2018). Analisis de la vulnerabilidad sismica de viviendas de dos pisos construidas en Tapial en la periferia de la ciudad de Tarma - Junin. (*Tesis para optar el titulo de ingeniero civil*). Universidad Catolica Sedes Sapientiae, Lima.

Por otra parte, podemos apreciar en la imagen que existe cantidades muy elevadas de concentración de esfuerzos de momentos en la parte baja de la esquina en toda la intersección con el muro de la otra dirección. Los daños que se pueden ocasionar es fallas por flexión perpendicular al plano del muro con agrietamiento horizontal debido a la longitud del muro, donde no guarda relación con su espesor del muro.

También podemos observar que existe concentración de esfuerzos en las habitaciones en la parte superior en los dinteles, debido a que no existe elementos de rigidez donde suprima dichos esfuerzos, los diénteles de dicha vivienda son elementos muy flexibles como lo es la madera.

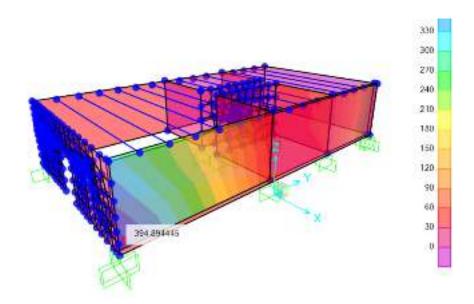


Figura 39: Concentración de esfuerzos de momentos en muro longitudinal.

10. Conclusiones y recomendaciones

10.1 Conclusiones

- 1. En este trabajo de investigación se determinó que el método del índice de vulnerabilidad de Benedetti y Petrini es importante porque nos permite evaluar una construcción de forma breve, para poder mitigar y corregir las principales fallas en estas construcciones, con el fin de reducir la pérdida de vidas humanas ante eventos sísmicos.
- 2. De las 23 viviendas de adobe evaluadas aleatoriamente en el centro poblado Rio Seco se concluye que presentan vulnerabilidad media alta ante solicitaciones sísmicas, los resultados hallados fueron de 8.70% para vulnerabilidad baja, 47.83% para vulnerabilidad media debido a que no cuentan con elementos no estructurales y son de un solo piso, el 43.48% para vulnerabilidad alta.
- 3. Las viviendas con configuración en forma de L presentan vulnerabilidad alta debido a que ante un evento sísmico presentan mayor desplazamiento y esfuerzos generando fallas por flexión perpendicular al plano del muro.
- 4. La presencia del salitre hace que se reduzca el área de los muros en las 3 primeras hiladas, poniendo en riesgo los muros debido a que disminuye su resistencia a resistir fuerzas horizontales, ya no trabajaría de la misma forma que un muro con su área completa.
- 5. Las viviendas no cuentan con reforzamiento vertical, los muros transversales actúan como un refuerzo para los muros, por eso el muro debe tener una distancia de 10 veces el espesor del muro.
- 6. Los elementos usados como viga collar y viguetas y los tipos de cubierta son elementos de material flexible y no rígidos, ante un evento símico si no se encuentran bien conectados

se desplomaría la cubierta debido a las fuerzas horizontales dejando a los muros que trabajen como voladizo.

- 7. La vivienda analizada presenta mayores desplazamientos en la dirección "x" donde se encuentra perpendicularmente con los muros más desfavorables por ser muy largos, donde no gurda relación con su espesor, provocando la falla por volteo inmediatamente debido a que no cuenta con arriostres tanto horizontal ni verticales.
- 8. Se encontraron concentraciones de esfuerzos de momentos con mayor cantidad en las esquinas superiores, alrededor de los diénteles, llegando a tener mas de 1.42 kgf/cm2 de resistencia ultima a la tracción según el reglamento E.080, provocando agrietamientos verticales y horizontales.

10.2 Recomendaciones

- 1. Como este tipo de investigación utiliza la técnica visual de las viviendas, se recomienda que exista realizar investigación con mayor detalle incorporando por ejemplo en sayos de laboratorio, aplicar otros métodos analíticos que son más precisos para determinar los parámetros físicos que las ponen en viviendas vulnerables y así plantear nuevas alternativas de solución.
- 2. Capacitar y concientizar a los maestros que realizan estas construcciones con mampostería de adobe a través de charlas y cursos por medio de la municipalidad del Santa, ya que en ese distrito cuenta con varios centros poblados con viviendas hechas de adobe.
- 3. Respetar las dimensiones mínimas establecidas por el reglamento E0.80 para cada elemento de la construcción como ejemplo para los cimientos, sobrecimientos, vanos, muros, etc.
- 5. Para las instalaciones eléctricas y sanitarias no se debe de picar los muros para la colocación de cajas de medidores, montantes, tubería PVC de ninguna forma ya que estaríamos debilitando los muros y no se estaría respetando el reglamento donde expresa que toda instalación debe ser visible.
- 6. Las cubiertas deben de proteger de lluvias en absoluto toda el área del terreno y proteger los muros de la fachada para evitar desgaste debido a que el agua es el enemigo principal del adobe.
- 7. Realizar construcciones con configuración rectangular con muros simétricos y formando áreas cuadradas, debe de existir un solo vano por muro y debe estar centrada para vanos de ventanas.

- 8. Debe recordarse que el suelo más apropiado para el adobe es aquel que contiene del 15% al 50% de arcilla y el resto limo y arena, y para el tapial 50% a 75% de arena y 50% al 25% de limo y arcilla.
- 9. La cascarilla de arroz es un estabilizador mecánico muy utilizado. No reacciona con el suelo, pero le da al adobe cierta resistencia a la tracción, acelera el secado y durante este proceso disminuye las fisuras por retracción. Le da también al suelo mayor estabilidad bajo condiciones variable s de humedad.
- 10. Evitar que los muros tengan contacto con el agua por ello se debe de elevar los sobrecimientos no menores a 30 cm.

9. Referencias bibliográficas

Abanto, S. (2015). Determinación de la vulnerabilidad sísmica aplicando el método de Benedetti - Petrini en las instituciones educativas del centro histórico de Trujillo, provincia de Trujillo, región La Libertad. Universidad Privada Antenor Orrego, Trujillo.

http://repositorio.upao.edu.pe/bitstream/upaorep/2056/1/RE_ING.CIVIL_SARITA.A

BANTO_DEYSI.CARDENAS_VULNERABILIDAD.SISMICA.METODO.BENE

DETTI_DATOS_T046_70922625T.PDF

- Álvarez, D. (2015). Vulnerabilidad sísmica de viviendas de adobe del C.P la Huaraclla, Jesús, Cajamarca 2015. Universidad Privada del Norte, Cajamarca. Obtenido de https://pirhua.udep.edu.pe/handle/11042/1367
- Caballero, a. (2007). Determinación de la vulnerabilidad sísmica por medio del método del índice de vulnerabilidad en las estructuras ubicadas en el centro histórico de la ciudad de Sincelejo, utilizando la tecnología del sistema de información geográfica. Fundación Universidad del Norte, Sincelejo. Obtenido de http://repositorio.uchile.cl/bitstream/handle/2250/137533/Alvarez.pdf?sequence=1
 - De la Peña, D. (1997). Adobe, características y sus principales usos en la construcción.

 Instituto Tecnológico de la Construcción, México D.F. Obtenido de https://infonavit.janium.net/janium/TESIS/Licenciatura/De la Pena Estrada Diego
 44659.pdf
 - Gonzales, R., & Aguilar, J. (2015). Análisis de vulnerabilidad de estructuras de adobe en Chiapas y alternativas para su reparación. Universidad Autónoma de Chiapas, México D.F. Obtenido de https://www.academia.edu/26106393/An%C3%A1lisis_de_vulnerabilidad_de_estructuras de adobe en Chiapas y alternativas para su reparaci%C3%B3n

- Hernández, F. (2016). Intervención post terremoto en edificaciones de adobe con protección patrimonial. Escuela Técnica Superior de Arquitectura de Barcelona de la Universidad Politécnica de Cataluña, Cataluña. Obtenido de https://www.redalyc.org/pdf/467/46711102.pdf
- Ministerio de vivienda, c. y. (2017). Edificaciones antisísmicas de adobe. Lima.

 Obtenido

 de

 http://www3.vivienda.gob.pe/dnc/archivos/Estudios_Normalizacion/Manuales_guias/MANUAL%20ADOBE.pdf
- Nanfuñay, H. (2015). Vulnerabilidad sísmica en el distrito de ciudad Eten aplicando índices de vulnerabilidad (Benedetti Petrini). Universidad Nacional Pedro Ruiz Gallo, Chiclayo. Obtenido de http://repositorio.unprg.edu.pe/handle/UNPRG/334
- Norma E.080 Diseño y Cosntruccion con tierra reforzada. Lima: El Peruano. Obtenido de https://www.sencico.gob.pe/descargar.php?idFile=3478
- Ramírez, H., Pichardo, B., & Arzate, S. (2017). Estimación de la vulnerabilidad sísmica de viviendas en zonas urbanas. Ingeniería, 11(1), 13-23. Obtenido de https://www.redalyc.org/pdf/467/46711102.pdf
- Rios, S. (1994). Arquitecturas de tierra en Iberoamerica. Universidad Privada de Argentina, Centro Barro. Obtenido de http://www.caminosostenible.org/wp-content/uploads/BIBLIOTECA/Arquitectura%20de%20Tierra%20en%20Iberoamerica.pdf
- Rodríguez, R. (2019). Vulnerabilidad estructural ante riesgo sísmico de las viviendas de la subcuenca Chucchun Carhuaz. Aporte Santiaguino, 11(2), 311-322. doi:https://doi.org/10.32911/as.2018.v11.n2.584

- Saroza, B. (2008). Estudio de la resistencia a compresión simple del adobe elaborado con suelos procedentes de Crescencio Valdez. Informes de la construcción, 60(511), 41-47. Obtenido de http://informesdelaconstruccion.revistas.csic.es/index.php/informesdelaconstruccion/article/view/745/830
- Timoteo, H. (2018). Análisis de la vulnerabilidad sísmica de viviendas de dos pisos construidas en Tapial en la periferia de la ciudad de Tarma Junín. Universidad Católica Sedes Sapientiae, Lima. Obtenido de http://repositorio.ucss.edu.pe/bitstream/handle/UCSS/609/Timoteo_Hino_%20tesis_bachiller_2018.pdf?sequence=1&isAllowed=y
- Tinoco, F. (2015). Determinación del grado de vulnerabilidad sísmica por medio del método de índice de vulnerabilidad en las viviendas construidas con adobe en el caserío de Hornuyoc provincia de Carhuaz. Universidad Nacional Santiago Antúnez de Mayolo, Huaraz. Obtenido de http://repositorio.unasam.edu.pe/handle/UNASAM/1178
- Tinoco, T., Cotos, J., & Bayona, R. (2018). Evaluación de la vulnerabilidad sísmica de las edificaciones de la zona urbana del distrito de Chiquian, utilizando el model builder del ArcGIS. Aporte Santiaguino, 11(2), 263-272. Obtenido de https://www.researchgate.net/publication/330209716 Evaluacion de la vulnerab ilidad sismica de las edificaciones de la zona urbana del distrito de Chiquia n utilizando el model builder del ArcGIS
- Velarde, G. (2014). Análisis de vulnerabilidad sísmica de viviendas de dos pisos de adobes existentes en Lima. Universidad Católica del Perú, Lima. Obtenido de http://tesis.pucp.edu.pe/repositorio/handle/20.500.12404/5541

Zelaya, V. (2017). Estudio sobre diseño sísmico en construcciones de adobe y su incidencia en la reducción de desastres. (Para obtener el grado académico de maestro en gerencia de la construcción). Universidad Nacional Federico Villareal, Lima.

Obtenido de

http://www.proviasnac.gob.pe:81/frmContenido.aspx?IdArchivo=427

10. Agradecimiento

Primero agradecer a Dios por guiarme en esta trayectoria de la carrera, por darme las fuerzas necesarias para seguir adelante, en segundo lugar, agradecer a todos mis familiares y en especial a mi padre por darme su apoyo incondicional en mis estudios, a mi madre por darme la vida y siempre estando a mi lado.

11. Apéndices y anexos.

Apéndices

| | TABL | A DE FICHA | DE INSPECCION T | ECNICA - DATOS GENERA | LES | |
|-------------|----------|-------------|--------------------|--------------------------------|-----------|------------|
| N° VIVIENDA | FECHA | HORA | FAMILIA | DIRECCION | N° HABIT. | N° DE PISO |
| 1 | 17/08/20 | 8:38:00 AM | Perez Acosta | A.H Rio Seco Mz "A" lt 13 | 5 | 1 |
| 2 | 17/08/20 | 9:10:00 AM | Vera Aguirre | A.H Rio Seco Mz "A" lt 15 | 6 | 2 |
| 3 | 17/08/20 | 9:45:00 AM | Morales Pacheco | A.H Rio Seco Mz "A" lt 16 | 8 | 1 |
| 4 | 17/08/20 | 10:20:00 AM | Casahuaman Condoli | A.H Rio Seco Mz "A" lt 18 | 6 | 1 |
| 5 | 17/08/20 | 11:05:00 AM | Pupuche Paiva | A.H Rio Seco Mz "A" lt 20 | 4 | 1 |
| 6 | 19/08/20 | 7:50:00 AM | Rodriguez Mariño | Calle s/n Mz "C" lt 5 | 5 | 1 |
| 7 | 19/08/20 | 8:45:00 AM | Flores Mamani | Calle s/n Mz "C" lt 7 | 7 | 1 |
| 8 | 19/08/20 | 9:20:00 AM | Cañari Rosales | Calle s/n Mz "C" lt 9 | 6 | 1 |
| 9 | 19/08/20 | 10:10:00 AM | Acuña Rosales | Calle s/n Mz "C" lt 11 | 6 | 1 |
| 10 | 19/08/20 | 11:05:00 AM | Castillo Quispe | Calle s/n Mz "C" lt 14 | 7 | 1 |
| 11 | 22/08/20 | 8:15:00 AM | Cruz Romero | Calle San Bartolo Mz "E" lt 02 | 6 | 1 |
| 12 | 22/08/20 | 8:40:00 AM | Guevara Aguirre | Calle San Bartolo Mz "E" lt 03 | 8 | 1 |
| 13 | 22/08/20 | 9:10:00 AM | Acuñar Flores | Calle San Bartolo Mz "E" lt 05 | 5 | 1 |
| 14 | 22/08/20 | 9:40:00 AM | Quispe Alejo | Calle San Bartolo Mz "E" lt 09 | 7 | 1 |
| 15 | 22/08/20 | 10:20:00 AM | Neyra Lopez | Calle San Bartolo Mz "E" lt 13 | 5 | 1 |
| 16 | 24/08/20 | 8:20:00 AM | Granados Ponte | Calle San Bartolo Mz "F" lt 03 | 6 | 1 |
| 17 | 24/08/20 | 9:10:00 AM | Tantarico Odar | Calle San Bartolo Mz "F" lt 06 | 6 | 1 |
| 18 | 24/08/20 | 10:10:00 AM | Vergaray Requejo | Calle San Bartolo Mz "F" lt 08 | 8 | 1 |
| 19 | 29/08/20 | 7:50:00 AM | Chozo Aguirre | Calle San Bartolo Mz "F" lt 10 | 6 | 1 |
| 20 | 29/08/20 | 8:10:00 AM | Loyola Sandoval | Calle San Bartolo Mz "F" lt 13 | 6 | 1 |
| 21 | 29/08/20 | 8:40:00 AM | Sandoval Aguirre | Calle S/N Mz "G" lt 03 | 8 | 1 |
| 22 | 29/08/20 | 9:20:00 AM | Mio Enrique | Calle S/N Mz "G" lt 08 | 6 | 1 |
| 23 | 29/08/20 | 10:20:00 AM | Velasquez Huerta | Calle S/N Mz "G" lt 12 | 6 | 1 |

| | | | | | | | | | | PR | IMER | A TAB | LA D | E RES | SUME | N DE | DAT(|)S TEC | CNICO | S DE | INSPI | ECCI | ON | | | | | | | | | | |
|-------------|-----------|---------|-----------|-------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------|-------|----------------|----------|--------|-------------|----------------|----------------|----------------|---------|--------|-------|--------|------|--------|-------|-------|-------|-------|
| D.A. | D A MET | ED OC I | or or ii | 71.0 | | | | A | DOBE | | | | | CI | MEN | TO | 00 | DDEC | n arvi | TO | | | | | | | MURO | OS | | | | | |
| PA | RAMET | I ROS I | JE SUI | ELO | I | LARGO |) | A | NCHO | | Α | LTUR | A | CI | MIEN | 10 | SC | BREC | IMIEN | 10 | Л | UNTA | S | TII | 20 | CONTR | AFUERT | M. R | EFOR. | GRII | ETAS | SAI | ITRE |
| N° VIVIENDA | ROCA DURA | RIGIDOS | flexibles | Excepcional | Mayor que 40 cm | Menor que 40 cm | Igual que 40 cm | Mayor que 40 cm | Menor que 40 cm | Igual que 40 cm | Mayor que 8 cm | Menor que 8 cm | Igual que 8 cm | Piedra y barro | Concreto | Otros | Piedra y barro | Concreto | Otros | No presenta | Mayor que 2 cm | Menor que 2 cm | Igual que 2 cm | Dentado | Unidos | !S | oN | Si | No | iS | No | Si | No |
| 1 | 1 | | | | | 1 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | | 1 |
| 2 | 1 | | | | | 1 | | | 1 | | 1 | | | | 1 | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | 1 | | 1 | |
| 3 | 1 | | | | | 1 | | | 1 | | 1 | | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | | 1 |
| 4 | 1 | | | | | 1 | | | 1 | | 1 | | | | 1 | | | | | 1 | 1 | | | | 1 | | 1 | | 1 | 1 | | | 1 |
| 5 | 1 | | | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | | 1 |
| 6 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | | | 1 | | | 1 | | | | 1 | | 1 | | | 1 | | 1 | 1 | | 1 | |
| 7 | | | 1 | | | | 1 | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | 1 | |
| 8 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | | | 1 | | 1 | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | 1 | | | 1 |
| 9 | | | 1 | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | 1 | | | 1 |
| 10 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | | 1 |
| 11 | 1 | | | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | | 1 | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | | 1 |
| 12 | 1 | | | | | | 1 | | 1 | | 1 | | | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | 1 | |
| 13 | | | 1 | | | | 1 | | 1 | | | | 1 | 1 | | | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | 1 | | 1 | 1 | | 1 | |
| 14 | 1 | | | | 1 | | | | | 1 | 1 | | | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | 1 | | 1 | |
| 15 | 1 | | | | 1 | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | | 1 |
| 16 | 1 | | | | | | 1 | | 1 | | | | 1 | 1 | | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | 1 | | 1 | |
| 17 | 1 | | | | | 1 | | | 1 | | 1 | | | | | 1 | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | | 1 |
| 18 | 1 | | | | | | 1 | | 1 | | 1 | | | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | | 1 | | 1 | | 1 | 1 | | 1 | |
| 19 | 1 | | | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | 1 | |
| 20 | | | 1 | | | | 1 | | 1 | | | | 1 | 1 | | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | | 1 |
| 21 | | | 1 | | | | 1 | | 1 | | | | 1 | 1 | | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | 1 | |
| 22 | | | 1 | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | | 1 |
| 23 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | 1 | | | | | 1 | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | 1 | | 1 | | 1 | 1 | |
| Σ | 13 | 0 | 10 | 0 | 2 | 10 | 11 | 0 | 17 | 6 | 17 | 1 | 5 | 7 | 7 | 9 | 0 | 3 | 1 | 19 | 17 | 1 | 5 | 21 | 2 | 0 | 23 | 0 | 23 | 9 | 14 | 11 | 12 |
| % | 56.52 | 0.00 | 43.48 | 0.00 | 8.70 | 43.48 | 47.83 | 0.00 | 73.91 | 26.09 | 73.91 | 4.35 | 21.74 | 30.43 | 30.43 | 39.13 | 0.00 | 13.04 | 4.35 | 82.61 | 73.91 | 4.35 | 21.74 | 91.30 | 8.70 | 0.00 | 100.00 | 0.00 | 100.00 | 39.13 | 60.87 | 47.83 | 52.17 |

| | | | | | | SEGU | NDA | TABL | A DE | RES | UME | N DE D | ATOS | TEC | NICO | S DE 1 | NSPE | CCIO | ON | | | | | |
|-------------|--------------------|--------------------|-------------|----------|-----------|--------------------|----------|---------|----------|----------------|----------|-------------|--------|-----------|-----------------|-----------|--------------|----------|-----------|----------------|----------|-------------|----------|-------------|
| | | | | | | | | CU | BIER | TA | | | | | | | | Т | ELEM | ENIT | 'OS N | JO | FA | LLA |
| | VIGA | A COL | LAR | VI | GUET | AS | | CUBI | ERTA | | ALI | EROS | DI | NTEL | ES | VAl | NOS | | STRU | | | | | CTURA |
| Α | 1102 | 1 | ı | , , | I | | | ССВП | | 1 | 712 | Sitos | D1. | VILL | | 7 2 11 | 105 | | | | | | L | ES |
| N° VIVIENDA | listones de madera | Fierro Galvanizado | No presenta | Listones | Guayaquil | Fierro Galvanizado | Eternith | Esteras | Calamina | Estera - Barro | Presenta | No presenta | Madera | Guayaquil | Concreto Armado | Centrados | No centrados | Balcones | Parapetos | Tanque elevado | Cornizas | No presenta | Presenta | No presenta |
| 1 | | 1 | | | | 1 | | | 1 | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 2 | 1 | | | 1 | | | 1 | | | | | 1 | 1 | | | | 1 | | | | | 1 | | 1 |
| 3 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | | 1 | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 4 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | | 1 | | | | | 1 | | 1 |
| 5 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 6 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 7 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | | 1 | | | | | 1 | | 1 |
| 8 | | 1 | | | | 1 | | | 1 | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 9 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 10 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 11 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | | | 1 | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 12 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | | | 1 | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 13 | | 1 | | | | 1 | 1 | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 14 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | 1 | |
| 15 | 1 | | | | 1 | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 16 | | 1 | | | | 1 | 1 | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 17 | | | 1 | | 1 | | | | | 1 | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | 1 | |
| 18 | | | 1 | | 1 | | | | | 1 | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 19 | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | 1 | | 1 | | | | | | | | 1 | | 1 |
| 20 | | | 1 | | 1 | | 1 | | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 21 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 22 | 1 | | | | 1 | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| 23 | | | 1 | | 1 | | | 1 | | | | 1 | 1 | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 |
| Σ | 3 | 4 | 16 | 2 | 16 | 5 | 5 | 13 | 3 | 2 | 0 | 23 | 16 | 2 | 5 | 19 | 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 23 | 2 | 21 |
| % | 13.04 | 17.39 | | 8.70 | | 21.74 | 21.74 | 56.52 | 13.04 | 8.70 | 0.00 | 100.00 | | 8.70 | 21.74 | | 13.04 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | | 8.70 | 91.30 |

| | | | | | | DENSI | DAD DE | MUROS EN | DOS DIR | ECCION | ES | | | |
|--------|---------|-----|---|-----|---|---------|---------|------------|---------|---------|---------|-----------|--------|--------|
| # VIVI | | | | | | | DIREC | CCION EN X | | | DIREC | CION EN Y | | MAYOR |
| + V1V1 | At (M2) | Z | U | S | N | Ax (M2) | A=Ax/At | B=ZUSN/56 | ESTADO | Ay (M2) | A=AY/At | B=ZUSN/56 | ESTADO | DENSID |
| 1 | 105.37 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 71.18 | 0.676 | 0.007 | OK | 65.39 | 0.6205 | 0.0071 | OK | Х |
| 2 | 261.7 | 0.4 | 1 | 1 | 2 | 183.79 | 0.702 | 0.014 | OK | 104.43 | 0.3991 | 0.0143 | OK | Х |
| 3 | 131.82 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 56.13 | 0.426 | 0.007 | OK | 97.45 | 0.7393 | 0.0071 | OK | Υ |
| 4 | 89.98 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 59.82 | 0.665 | 0.007 | OK | 69.59 | 0.7733 | 0.0071 | OK | Υ |
| 5 | 72.38 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 45.24 | 0.625 | 0.007 | OK | 102.12 | 1.4108 | 0.0071 | OK | Υ |
| 6 | 168.89 | 0.4 | 1 | 1.4 | 1 | 89.47 | 0.530 | 0.010 | OK | 103.06 | 0.6102 | 0.0100 | OK | Υ |
| 7 | 131.92 | 0.4 | 1 | 1.4 | 1 | 70.56 | 0.535 | 0.010 | OK | 105.07 | 0.7965 | 0.0100 | OK | Υ |
| 8 | 116.00 | 0.4 | 1 | 1.4 | 1 | 51.69 | 0.446 | 0.010 | OK | 94.54 | 0.8150 | 0.0100 | OK | Υ |
| 9 | 163.21 | 0.4 | 1 | 1.4 | 1 | 66.56 | 0.408 | 0.010 | OK | 109.69 | 0.6721 | 0.0100 | OK | Υ |
| 10 | 145.37 | 0.4 | 1 | 1.4 | 1 | 67.07 | 0.461 | 0.010 | OK | 98.00 | 0.6741 | 0.0100 | OK | Υ |
| 11 | 96.00 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 40.87 | 0.426 | 0.007 | OK | 87.18 | 0.9081 | 0.0071 | OK | Υ |
| 12 | 132.00 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 66.87 | 0.507 | 0.007 | OK | 123.88 | 0.9385 | 0.0071 | OK | Υ |
| 13 | 142.73 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 85.49 | 0.599 | 0.007 | OK | 121.65 | 0.8523 | 0.0071 | OK | Υ |
| 14 | 175.00 | 0.4 | 1 | 1.4 | 1 | 79.13 | 0.452 | 0.010 | OK | 116.50 | 0.6657 | 0.0100 | OK | Υ |
| 15 | 115.50 | 0.4 | 1 | 1.4 | 1 | 36.99 | 0.320 | 0.010 | OK | 107.80 | 0.9333 | 0.0100 | OK | Υ |
| 16 | 175.00 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 4.32 | 0.025 | 0.007 | OK | 106.21 | 0.6069 | 0.0071 | OK | Υ |
| 17 | 115.20 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 73.46 | 0.638 | 0.007 | OK | 91.62 | 0.7953 | 0.0071 | OK | Υ |
| 18 | 175.00 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 81.83 | 0.468 | 0.007 | OK | 116.71 | 0.6669 | 0.0071 | OK | Υ |
| 19 | 132.00 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 60.65 | 0.459 | 0.007 | OK | 199.65 | 1.5125 | 0.0071 | OK | Υ |
| 20 | 132.00 | 0.4 | 1 | 1 | 1 | 69.31 | 0.525 | 0.007 | OK | 117.84 | 0.8927 | 0.0071 | OK | Υ |
| 21 | 160.00 | 0.4 | 1 | 1.4 | 1 | 96.78 | 0.605 | 0.010 | OK | 44.22 | 0.2764 | 0.0100 | OK | Х |
| 22 | 116.00 | 0.4 | 1 | 1.4 | 1 | 34.56 | 0.298 | 0.010 | OK | 91.11 | 0.7855 | 0.0100 | OK | Υ |
| 23 | 80.00 | 0.4 | 1 | 1.4 | 1 | 56.75 | 0.709 | 0.010 | OK | 72.67 | 0.9084 | 0.0100 | OK | Υ |

| | | | DISTAN | NCIA MINIMA PA | ARA VANO | OS SEGÚN NORN | MA E.080 | | |
|---------|---------|--------------------|-------------|--------------------|-------------|--------------------|-------------------|--------------|------------------------|
| #VIVIE. | vano | | | * | | | 3e ≤ b ≤ 5e | a < L/3 | 3e ≤ b ≤ 5e |
| | | 3e ≤ b ≤ 5e | a < L/3 | 3e ≤ b ≤ 5e | a < L/3 | 3e ≤ b ≤ 5e | | | |
| 1 | V1 | | | | | | 0.72≤1.05≤1.20 | 2≥1.37 | 0.72≤1.00≤1.20 |
| 1 | V2 y P2 | | 1≤1.37 | 0.72 < 1.35 > 1.20 | 1.80 > 1.6 | 0.72 < 1.55 > 1.20 | | | |
| | V1 | | | | | | 0.96 ≤ 2.25 >1.60 | 1.05 < 2.63 | 0.96 ≤ 4.65 >1.60 |
| 2 | V2 | | | | | | 0.96 ≤ 3.61 >1.60 | | 0.96 ≤1.27 < 1.60 |
| ۷ | V3 | | | | | | 0.96 ≤ 1.80 >1.60 | 1.50 < 1.68 | 0.96 ≤ 1.80 >1.60 |
| | V4 | | | | | | 0.96 ≤ 3.80 >1.60 | 0.80 < 2.30 | 0.96 ≤ 2.28 >1.60 |
| 3 | P1YV1 | 1.15 < 1.40 < 1.90 | 1 < 2.67 | 1.15 < 2.42 > 1.90 | 1.30 < 1.37 | 1.15 < 1.88 < 1.90 | | | |
| 4 | V1 | | | | | | 1.15 ≤ 7.29 >1.90 | 1.45 < 5.67 | 1.15 ≤ 6.87 >1.90 |
| 4 | V2 | | | | | | 1.15 ≤ 1.64< 1.90 | 1.20 < 1.77 | 1.15 ≤ 2.15 >1.90 |
| 5 | V1 Y P1 | 1.15 < 2 > 1.90 | 1 < 2.67 | 1.15 < 2.05 > 1.90 | 1.30 < 1.37 | 1.15 < 2.0 > 1.90 | | | |
| | V1 | | | | | | 1.15 ≤ 1.74< 1.90 | 1.450 < 1.74 | 1.15 ≤ 2.0> 1.90 |
| 6 | V2 y P1 | | 0.95 < 1.42 | 1.15 ≤ 1.10 < 1.90 | 1.50 > 1.42 | 1.15 ≤ 0.46 < 1.90 | | | |
| | V3 | | | | | | 1.15 ≤ 1.19< 1.90 | 1.00 < 1.74 | 1.15 ≤ 1.63 < 1.90 |
| 7 | V1 Y P1 | 1.15 < 1.81< 1.90 | 0.85 < 2.60 | 1.15 < 3.60 > 1.90 | 0.50 < 2.60 | 1.15 < 1.30 < 1.90 | | | |
| | V1 | | | | | | 1.15 ≤ 1.15< 1.90 | 1.00 < 1.74 | 1.15 ≤ 0.90 < 1.90 |
| 8 | V2 Y P1 | | 0.95 < 2.60 | 1.15 < 1.05 < 1.90 | 1.50 < 2.60 | 1.15 < 1.00 < 1.90 | | | |
| | V3 | | | | | | 1.15 ≤ 2.55>1.90 | 1.50 < 2.17 | $1.15 \le 2.50 > 1.90$ |
| | P1YV2 | | 0.85 < 1.73 | 1.2 < 1.05 < 2.0 | 1.50< 1.73 | 1.2 < 1.32 < 2.0 | | | |
| 9 | V1 | | | | | | 1.2 < 1.10 < 2.0 | 1.20 > 1.05 | 1.2 < 1.32 < 2.0 |
| | V3 | | | | | | 1.2 < 1.73 < 2.0 | 0.80 < 1.51 | 1.2 < 2.0 < 2.0 |
| 10 | V1 | | | | | | 1.15 < 1.05 < 1.9 | 1.0 < 1.61 | 1.2 < 2.7 > 2.0 |
| 10 | P1YV1 | | 0.95 < 1.97 | 1.15 < 0.68 < 1.9 | 1.0 < 1.61 | 1.2 < 1.10 < 2.0 | | | |

Cumple

No cumple

| | V1 | | | 1 | 1 | | 1.2 < .70 < 2.0 | 1.50 > 1.0 | 1.2 < 0.75 < 2.0 |
|----|----------|-------------------|-------------|-------------------|-------------|-------------------|-------------------|-------------|-------------------|
| 11 | V1 V2 | | | | | | | | |
| 11 | V2 V3 | | | | + | | | 1.50 > 1.00 | 1.2 < 1.00 < 2.0 |
| - | | | + | | + | | | 1.20 < 1.41 | 1.2 < 1.46 < 2.0 |
| 12 | V1 | 1.2 . 0.60 . 2.0 | 20:425 | 4.2 . 0.50 . 2.0 | 0.05 .4.05 | 4.2 . 0.25 . 2.0 | 1.2 < 0.70 < 2.0 | 1.30 > 0.93 | 1.2 < 0.82 < 2.0 |
| - | | 1.2 < 0.60 < 2.0 | 2.0 > 1.35 | 1.2 < 0.50 < 2.0 | 0.95 < 1.35 | 1.2 < 0.35 < 2.0 | | | |
| | v1 | | | | 1 | | 1.15 < 1.14 < 1.9 | 1.50 < 1.61 | 1.2 < 1.85 < 1.90 |
| 13 | P1YV2 | | 0.80 < 1.55 | 1.15 < 1.12 < 1.9 | 1.50 < 1.55 | 1.2 < 1.20 < 1.90 | | | |
| | V3 | | | | | | 1.15 < 2.05 > 1.9 | | 1.2 < 2.15 > 1.90 |
| 14 | V1 | | | | | | 1.2 < 1.51 < 2.0 | | 1.2 < 1.66 < 2.0 |
| | V2 | | | | | | 1.2 < 1.45 < 2.0 | 0.50 < 1.20 | 1.2 < 1.60 < 2.0 |
| | V1 | 1.2 < 0.40 < 2.0 | 1.00 < 1.33 | 1.2 < 1.65 < 2.0 | 2.53> 1.33 | 1.2 < 1.55 < 2.0 | | | |
| 15 | V2 | | | | | | 1.2 < 0.60 < 2.0 | 0.40 < 0.60 | 1.2 < 0.35 < 2.0 |
| | V3 | | | | | | 1.2 < 0.60 < 2.0 | 0.40 < 0.60 | 1.2 < 0.35 < 2.0 |
| 16 | V1 | | | | | | 1.2 < 2.0 < 2.0 | 1.20 < 1.65 | 1.2 < 1.70 < 2.0 |
| 10 | V2 | | | | | | 1.2 < 1.65 < 2.0 | 1.20 < 1.65 | 1.2 < 1.35 < 2.0 |
| | V1 | | | | | | 1.15 < 2.45 < 1.9 | 1.50 < 2.0 | 1.2 < 2.25 >1.90 |
| 17 | V2 | | | | | | 1.15 < 1.5 < 1.9 | 1.0 < 1.0 | 1.2 < 1.0 < 1.90 |
| | V3 | | | | | | 1.15 < 1.0 < 1.9 | 1.50 < 1.61 | 1.2 < .85 < 1.90 |
| | V1 | 1.2 < 0.40 < 2.0 | 1.0 < 3.33 | 1.2 < 2.10 < 2.0 | 1.50 < 3.33 | 1.2 < 2.15 < 2.0 | | | |
| 18 | V2 | | | | | | 1.2 < .80 < 2.0 | 1.0 < 0.95 | 1.2 < .90 < 2.0 |
| | V3 | | | | | | 1.2 < 0.75 < 2.0 | 1.0 < 0.90 | 1.2 < 0.95 < 2.0 |
| | V4 | | | | | | 1.2 < 1.55 < 2.0 | 1.50 < 1.53 | 1.2 < 1.55 < 2.0 |
| 19 | V5 | | | | | | 1 | 1.50<1.53 | 1.2 < 0.65 < 2.0 |
| | V1 | 1.2 < 1.260 < 2.0 | 0.90 < 2.43 | 1.2 < 1.65 < 2.0 | 1.50<2.43 | 1.2 < 1.95 < 2.0 | | | |
| 20 | V2 | | | | | | 1.2 < 1.54 < 2.0 | 1.50<1.53 | 1.2 < 1.20 < 2.0 |
| | V3 | | | | | | 1.2 < 0.85 < 2.0 | 1.50<1.53 | 1.2 < 0.60 < 2.0 |
| | V1 | | | | | | | 1.30<1.90 | 1.2 < 2.60 > 2.0 |
| 21 | V2 | | | | | | | 1.30<1.73 | 1.2 < 2.80 > 2.0 |
| | V3 | | | | | | | 1.50 < 1.53 | 1.2 < 1.80 < 2.0 |
| | V1 | | | | | | | 1.50 > 0.95 | 1.2 < 0.80 < 2.0 |
| | V2 | | | | | | | 1.30 < 1.20 | 1.2 < 1.0 < 2.0 |
| 22 | V3 | | | | | | | 0.85 < 1.22 | 1.2 < 1.70 < 2.0 |
| | V4 | | | | | | | 1.55 < 1.20 | 1.2 < 2.33 > 2.0 |
| | V -T | ı | <u> </u> | I | 1 | | 1.2 \ 2.71 > 2.0 | 1.55 \ 1.20 | 1.2 (2.55 / 2.0 |

| PARAMETRO 1 PESO Wi 1.00 CLASE B Ki 5 CLASE B Ki 5 CLASE B Ki 5 CLASE CLASE C Ki 20 CLASE A | 3 C 5 25 3 C 5 25 3 C 5 25 3 C C C | 3 1.50 D 45 B 5 C 20 D 45 | 4 0.75 A 0 A 0 A 0 C | 5 1.00 B 5 B 5 C 15 C | 6 0.50 D 45 D 45 C 25 | 7 1.00 A 0 A 0 A | 8 0.25 B 5 B 5 A | 9 1.00 A 0 A 0 C | 10 0.25 A 0 A 0 | 11 1.00 A 0 C 25 | 107.5 72.5 | 28.10 18.95 | CATEGORIA MEDIA MEDIA |
|--|---|---|---|---|--|--|--|---|---|--|---|---|--|
| CLASE B Ki 5 CLASE B Ki 5 CLASE B Ki 5 CLASE CLASE C Ki 20 | B C 5 25 B C 5 25 B C 5 25 B C C C 0 25 | D 45 B 5 C 20 D 45 | A 0 A 0 C | B 5 B 5 C 15 | D 45 D 45 C 25 | A 0 A 0 A 0 | B 5 B 5 A | A 0 A 0 C | A 0 A 0 A | A 0 C 25 | 107.5 | 28.10 | MEDIA |
| Ki 5 CLASE B Ki 5 CLASE B Ki 5 CLASE C Ki 20 | 5 25 3 C 5 25 3 C 5 25 C C C C 0 25 | 45 B 5 C 20 D | 0 A 0 A 0 C | 5 B 5 C | 45 D 45 C 25 | 0 A 0 A 0 | 5 B 5 A | 0 A 0 C | 0 A 0 A | 0 C 25 | | | |
| CLASE B Ki 5 CLASE B Ki 5 CLASE C Ki 20 | 33 C 55 25 33 C 55 25 C C C | B 5 C 20 D 45 | A 0 A 0 C | B 5 C 15 | D 45 C 25 | A 0 A 0 | B 5 A | A 0 C | A 0 A | C 25 | | | |
| Ki 5 CLASE B Ki 5 CLASE C Ki 20 | 5 25 3 C 5 25 C C 0 25 | 5 C 20 D 45 | 0 A 0 C | 5 C 15 | 45 C 25 | 0 A 0 | 5 A | 0 C | 0 A | 25 | 72.5 | 18.95 | MEDIA |
| CLASE B Ki 5 CLASE C Ki 20 | 3 C 5 25 C C 0 25 | C 20 D 45 | 0 C | C 15 | C 25 | A 0 | A | C | A | | 72.5 | 18.95 | WILDIN |
| Ki 5 CLASE C Ki 20 | 5 25 C C 0 25 | 20 D 45 | 0 C | 15 | 25 | 0 | | | | C | | | |
| CLASE C Ki 20 | C C C 0 25 | D 45 | | | | | 0 | 25 | | | | | MEDIA |
| Ki 20 | 0 25 | 45 | | С | C | | | 20 | 0 | 25 | 118.75 | 31.05 | MEDIT |
| | | | 25 | | | A | A | В | A | В | | | ALTA |
| CLASE A | A A | | 23 | 20 | 25 | 0 | 0 | 15 | 0 | 5 | 165 | 43.14 | |
| ı | _ | С | A | A | С | A | В | В | A | A | | | BAJA |
| Ki 0 | 0 | 20 | 0 | 0 | 25 | 0 | 5 | 5 | 0 | 0 | 48.75 | 12.75 | |
| CLASE C | | C | C | A | D | A | A | C | A | С | | | ALTA |
| Ki 20 | | 20 | 25 | 0 | 45 | 0 | 0 | 25 | 0 | 25 | 147.5 | 38.56 | |
| CLASE C | | C | C | C | C | A | C | C | A | C | 474.05 | 10.15 | ALTA |
| Ki 20 | | 25 | 25 | 15 | 25 | 0 | 25 | 25 | 0 | 25 | 161.25 | 42.16 | |
| | | | | | 1 | | | | | | 101.05 | 21.70 | MEDIA |
| | _ | | | · | | | _ | | | _ | 121.25 | 31.70 | |
| CEITEE C | | | | | | | | | | | 1// 25 | 12.16 | ALTA |
| | | | 23 C | | | | | | | | 100.25 | 45.46 | |
| | | | 1 L. | | I (. | A | A | R | Α | А | | | MEDIA |
| | CLASE CLASE CLASE CKi 2 | CLASE C C Ki 20 25 CLASE C C Ki 20 25 | CLASE C C C Ki 20 25 25 CLASE C C C Ki 20 25 25 | CLASE C C C C Ki 20 25 25 25 CLASE C C C C Ki 20 25 25 25 | CLASE C C C C A Ki 20 25 25 25 0 CLASE C C C C C Ki 20 25 25 25 15 | CLASE C C C C A C Ki 20 25 25 25 0 25 CLASE C C C C C C C Ki 20 25 25 25 15 25 | CLASE C C C C A C A Ki 20 25 25 25 0 25 0 CLASE C C C C C C C A Ki 20 25 25 25 15 25 0 | CLASE C C C C A C A B Ki 20 25 25 25 0 25 0 5 CLASE C C C C C C A C Ki 20 25 25 25 15 25 0 25 | CLASE C C C C A C A B B Ki 20 25 25 25 0 25 0 5 15 CLASE C C C C C C A C C Ki 20 25 25 25 15 25 0 25 25 | CLASE C C C C A C A B B A Ki 20 25 25 25 0 25 0 5 15 20 CLASE C C C C C C A C C A Ki 20 25 25 25 15 25 0 25 25 0 | CLASE C C C C A C A B B A B Ki 20 25 25 25 0 25 0 5 15 20 5 CLASE C C C C C C A C C A C Ki 20 25 25 25 15 25 0 25 25 0 25 | CLASE C C C C A C A B B A B Ki 20 25 25 25 0 25 0 5 15 20 5 121.25 CLASE C C C C C C A C C A C Ki 20 25 25 25 15 25 0 25 25 0 25 166.25 | CLASE C C C C A C A B B A B Ki 20 25 25 25 0 25 0 5 15 20 5 121.25 31.70 CLASE C C C C C C A C C A C Ki 20 25 25 25 15 25 0 25 25 0 25 43.46 |

| | | Rectangular | | | CLASE | С | A | С | В | Α | D | A | Α | С | A | С | | | MEDIA |
|-------------------|----|------------------|--------|------|-------|----|----|----|----|----|----|---|----|----|----|----|--------|-------|----------|
| Calle San Bertolo | 11 | Rectanguar | 96 | 2.45 | Ki | 20 | 0 | 25 | 5 | 0 | 45 | 0 | 0 | 25 | 0 | 25 | 133.75 | 34.97 | WILDIN |
| | | Rectangular | | | CLASE | C | A | C | В | A | D | A | A | В | A | A | | | MEDIA |
| Calle San Bertolo | 12 | Rectangular | 132 | 2.6 | Ki | 20 | 0 | 25 | 5 | 0 | 45 | 0 | 0 | 5 | 0 | 0 | 88.75 | 23.20 | WIEDIA |
| | | Rectangular | | | CLASE | D | С | C | В | A | С | A | A | В | A | D | | | ALTA |
| Calle San Bertolo | 13 | Rectangular | 142.73 | 2.5 | Ki | 45 | 25 | 25 | 5 | 0 | 25 | 0 | 0 | 5 | 0 | 45 | 155 | 40.52 | ALIA |
| | | D a ata a sula a | | | CLASE | D | С | C | В | D | С | A | A | С | A | С | | | ALTA |
| Calle San Bertolo | 14 | Rectangular | 175 | 2.5 | Ki | 45 | 25 | 25 | 5 | 45 | 25 | 0 | 0 | 25 | 0 | 25 | 200 | 52.29 | ALIA |
| | | D (1 | | | CLASE | D | С | В | В | С | В | A | A | В | A | В | | | MEDIA |
| Calle San Bertolo | 15 | Rectangular | 115.2 | 2.45 | Ki | 45 | 25 | 5 | 5 | 15 | 5 | 0 | 0 | 15 | 0 | 5 | 100 | 26.14 | MEDIA |
| | | D (1 | | | CLASE | С | С | A | С | A | С | A | A | A | A | С | | | MEDIA |
| Calle San Bertolo | 16 | Rectangular | 175 | 2.6 | Ki | 20 | 25 | 0 | 25 | 0 | 25 | 0 | 0 | 0 | 0 | 25 | 82.5 | 21.57 | MEDIA |
| | | | | | CLASE | D | С | С | В | В | С | A | В | С | D | С | | | |
| Calle San Bertolo | 17 | Rectangular | 115.5 | 2.55 | Ki | 45 | 25 | 25 | 5 | 5 | 25 | 0 | 5 | 25 | 45 | 5 | 152.5 | 39.87 | ALTA |
| | | D . 1 | | | CLASE | D | D | C | С | С | С | A | В | С | D | D | | | |
| Calle San Bertolo | 18 | Rectangular | 175 | 2.6 | Ki | 45 | 45 | 5 | 25 | 15 | 25 | 0 | 5 | 25 | 45 | 45 | 192.5 | 50.33 | ALTA |
| | | D . 1 | | | CLASE | D | С | C | В | A | В | A | A | В | A | D | | | MEDIA |
| Calle San Bertolo | 19 | Rectangular | 132 | 2.45 | Ki | 45 | 25 | | 5 | 0 | 5 | 0 | 0 | 5 | 0 | 45 | 107.5 | 28.10 | MEDIA |
| | | | | | CLASE | С | Α | С | С | В | В | A | A | Α | A | A | | | |
| Calle San Bertolo | 20 | Rectangular | 132 | 2.65 | Ki | 20 | 0 | 25 | 25 | 5 | 5 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 83.75 | 21.90 | MEDIA |
| | | | | | CLASE | D | Α | С | С | В | D | A | A | С | A | В | | | |
| Calle s/n | 21 | Rectangular | 160 | 2.5 | Ki | 45 | 0 | 25 | 25 | 5 | 45 | 0 | 0 | 25 | 0 | 5 | 158.75 | 41.50 | ALTA |
| | | | | | CLASE | С | Α | В | С | В | Α | A | С | В | A | A | | | Divi |
| Calle s/n | 22 | Rectangular | 116 | 2.55 | Ki | 20 | 0 | 5 | 25 | 5 | 0 | 0 | 25 | 5 | 0 | 0 | 62.5 | 16.34 | BAJA |
| | | D . 1 | | | CLASE | D | Α | A | D | В | D | A | A | С | A | D | | | 4.5.77.4 |
| Calle s/n | 23 | Rectangular | 80 | 2.6 | Ki | 45 | 0 | 0 | 45 | 5 | 45 | 0 | 0 | 25 | 0 | 45 | 176.25 | 46.08 | ALTA |

| | R | ESISTEN | CIAS C | ONVEN | CION | ALES DE | VIVIEN | DAS EV | VALUAI | DAS - F | ARA | METRO | 0.3 | | |
|----------|----------|---------|--------|---------------|------|---------|--------|--------|--------|---------|-------|-------|---------------|------|-------|
| VIVIENDA | N° PISO | At | AX | AY | Н | tk | Pm | Ps | 0.5 | | | 1 | С | α | CLASE |
| VIVIENDA | N 1150 | m2 | m2 | m2 | m | Tn/m2 | Tn/m2 | 1.2 | ao | 7-5 | q | , | - | | CLASE |
| 1 | 1 | 105.37 | 71.18 | 65.39 | 2.45 | 2.50 | 1.60 | 0.10 | 0.62 | 0.92 | 5.40 | 0.20 | 0.43 | 0.47 | D |
| 2 | 2 | 261.7 | 183.79 | 104.43 | 2.55 | 2.50 | 1.60 | 0.10 | 0.40 | 0.57 | 4.77 | 0.20 | 0.24 | 0.85 | В |
| 3 | 1 | 131.82 | 56.13 | 97.45 | 2.50 | 2.50 | 1.60 | 0.10 | 0.43 | 0.58 | 4.95 | 0.20 | 0.37 | 0.54 | С |
| 4 | 1 | 39.98 | 59.82 | 69,59 | 2.50 | 2.50 | 1.60 | 0.10 | 0.56 | 9.56 | 6.11 | 0.20 | 9.41 | 0.48 | D |
| ē | 1 | 72.38 | 45,24 | 102.12 | 2.55 | 2.50 | 1.60 | 0.10 | 0.63 | 0.44 | 8,83 | 6.20 | 0.34 | 0.53 | C |
| 6 | 1 | 168,33 | 39,47 | 103.09 | 2.90 | 2,30 | 1.80 | 0.10 | 0.53 | 0.87 | 5,94 | 0,20 | 5.40 | 0.50 | 47 |
| 7 | 1 | 131,92 | 70.55 | 105.07 | 2.30 | 2.50 | 1,60 | 0.10 | 0.53 | 0.67 | 5,21 | 0,20 | 0.41 | 5,49 | Ç |
| B | 1 | 115.00 | 51.49 | 94,54 | 2.30 | 2.50 | 1.60 | 0.10 | 0.48 | 0.56 | 4.33 | 0.20 | 0.39 | 0.57 | C |
| 9 | 1. | 168.21 | 66.56 | 198,63 | 2.40 | 2.50 | 1.60 | 0.10 | 0.41 | 9.61 | 4,41. | 0.20 | 0.29 | 3,52 | ¢ |
| 10 | 1 | 145,37 | 67,07 | 99.00 | 2.45 | 2.50 | 1,90 | 0.10 | 0.46 | 0.68 | 4.73 | 0,20 | 0.83 | 0.51 | ¢ |
| 11 | 3 | 95.00 | 40,87 | 87.18 | 2.45 | 2.50 | 1.50 | 3,10 | 0,43 | 0,47 | 5.56 | 5,20 | 0.35 | 0.57 | C |
| 12 | 1 | 132.60 | 65.87 | 123.38 | 2,6 | 2.50 | 1,59) | 3.10 | 0.51 | 0.54 | 6.39 | 0,20 | 0.35 | 3.57 | C |
| 13 | 1 | 142.73 | 85 AB | 121.68 | 2.4 | 2.90 | 1.60 | 3.10 | 0.66 | 0.70 | 5.50 | 0.20 | 9.40 | 0.90 | C |
| 14 | 1. | 175.00 | 79,13 | 1116,50 | 2.5 | 2.50 | 1.60 | 0.00 | 0.45 | 0.68 | 4.75 | 0,20 | 0.39 | 0.51 | C |
| 115 | 1 | 115.50 | 35,99 | 107,80 | 2,8 | 2.50 | 1.99 | 3.10 | 0.32 | 0.34 | 5.97 | 6.20 | 0.29 | 0.69 | B |
| 18 | 1 | 175.60 | 4.32 | 106,21 | 26 | 2.53 | 1.60 | 3.10 | 0.02 | 8.04 | 2.7% | 5.20 | 0.12 | 1.85 | Α |
| 17 | 2 | 115.20 | 73,46 | 31,52 | 2,1 | 2,50 | 1,50 | 0.10 | 12.64 | 0,89 | 5.72 | 0,20 | 0.46 | Ç,43 | ¢ |
| 18 | 4 | 175.00 | 21.83 | 118.71 | 265 | 2.50 | 1.60 | 0.10 | 3.47 | 0.76 | 5.11 | 0.26 | 5.38 | 0.53 | Ċ |
| 19 | <u>-</u> | 192.00 | 90.65 | 199.€5 | 248 | 2.50 | 1.60 | 0.19 | 0.46 | 0.36 | 8.21 | 9.20 | 0.80 | 0.98 | B |
| 20 | ٠, | 132,00 | 63.31. | 117.84 | 2.65 | 2.50 | 1.60 | 0.16 | 0.53 | 3.53 | 6.39 | 0.20 | 0.39 | 0.56 | C |
| 21 | <u> </u> | 163.00 | 96.78 | 44,22 | 2,5 | 2,50 | 1,60 | 0.16 | 3.23 | 0.46 | 3.75 | 0,20 | 33.3 4 | 0.58 | ¢ |
| 22 | 4 | 116.00 | 34.56 | 91.11 | 2.15 | 2.50 | 160 | 0.10 | 0.30 | 0,389 | 3.96 | 0.20 | 9.38 | 0.56 | В |
| 28 | ٠,١ | 80.00 | 55.73 | 72 6 7 | 2.6 | 2.50 | 160 | 0.10 | 6.71 | 0.78 | 7.18 | 0.20 | 8.89 | 0.51 | ζ. |

| CAL | CULO D | E CONI | FIGURA | CION EN | N PLAN | NTA | CALCULO D | E LA DIST | ANCIA M | 1AXIMA EN | TRE MUROS |
|---------|--------|--------|--------|---------|--------|-------|-----------|-----------|---------|-----------|-----------|
| VIVIEDA | a | b | L | β1 | β2 | CLASE | VIVIEDA | L | S | L/S | CLASE |
| 1 | 2.20 | 2.1 | 10.00 | 0.22 | 0.21 | D | 1 | 4.90 | 0.24 | 20.42 | С |
| 2 | 2.37 | - | 16.00 | 0.15 | - | D | 2 | 5.15 | 0.32 | 16.09 | В |
| 3 | 4.00 | - | 7.80 | 0.51 | - | С | 3 | 5.65 | 0.38 | 14.87 | Α |
| 4 | 3.20 | - | 7.80 | 0.41 | - | С | 4 | 4.40 | 0.32 | 13.75 | Α |
| 5 | 3.30 | - | 6.70 | 0.49 | - | С | 5 | 5.80 | 0.38 | 15.26 | В |
| 6 | 2.48 | 2 | 9.90 | 0.25 | 0.20 | D | 6 | 3.20 | 0.38 | 8.42 | Α |
| 7 | 3.35 | - | 7.80 | 0.43 | - | С | 7 | 4.40 | 0.24 | 18.33 | С |
| 8 | 3.70 | - | 8.00 | 0.46 | - | С | 8 | 6.60 | 0.38 | 17.37 | В |
| 9 | 4.05 | - | 10.00 | 0.41 | - | С | 9 | 9.50 | 0.40 | 23.75 | С |
| 10 | 5.50 | - | 10.00 | 0.55 | - | С | 10 | 5.58 | 0.38 | 14.68 | Α |
| 11 | 1.85 | - | 6.00 | 0.31 | - | D | 11 | 2.65 | 0.4 | 6.625 | Α |
| 12 | 1.65 | - | 6.00 | 0.28 | _ | D | 12 | 2.75 | 0.40 | 6.88 | Α |
| 13 | 4.85 | - | 8.65 | 0.56 | - | С | 13 | 2.80 | 0.38 | 7.37 | Α |
| 14 | 5.45 | - | 10.00 | 0.55 | - | С | 14 | 3.90 | 0.40 | 9.75 | Α |
| 15 | 5.50 | - | 7.00 | 0.79 | - | В | 15 | 2.75 | 0.40 | 6.88 | Α |
| 16 | 5.85 | - | 10.00 | 0.59 | - | С | 16 | 3.90 | 0.40 | 9.75 | Α |
| 17 | 3.05 | - | 7.20 | 0.42 | - | С | 17 | 6.60 | 0.38 | 17.37 | В |
| 18 | 4.55 | - | 10.00 | 0.46 | - | С | 18 | 6.60 | 0.40 | 16.50 | В |
| 19 | 5.80 | - | 8.00 | 0.73 | - | В | 19 | 5.60 | 0.40 | 14.00 | Α |
| 20 | 5.40 | - | 8.00 | 0.68 | - | В | 20 | 5.40 | 0.40 | 13.50 | Α |
| 21 | 3.80 | - | 16.00 | 0.24 | - | D | 21 | 3.80 | 0.40 | 9.50 | Α |
| 22 | 7.50 | - | 8.00 | 0.94 | - | Α | 22 | 7.53 | 0.40 | 18.83 | С |
| 23 | 3.50 | - | 10.00 | 0.35 | - | D | 23 | 3.80 | 0.38 | 10.00 | Α |

| | | | | C | | DE ARE | AS DE M | UROS | | |
|----------|-----|-------|------|-------|------|--------|---------|-------------|---------|------------|
| | | | | | | NOS | | | | |
| | | | RO | PUERT | | VENTA | | AREAS VANOS | AREA DE | AREA TOTAL |
| VIVIENDA | EJE | LARGO | ALTO | LARGO | ALTO | LARGO | ALTO | (A+B) | MUROS | MUROS |
| | X | 32.20 | 2.45 | 1.10 | 2.10 | 3.00 | 1.80 | 7.71 | 78.89 | 71.18 |
| 1 | Y | 34.47 | 2.45 | 3.10 | 6.15 | . = 0 | • 00 | 19.07 | 84.45 | 65.39 |
| | X | 76.83 | 2.55 | 1.00 | 1.95 | 4.70 | 3.80 | 19.81 | 195.92 | 176.11 |
| 2 | Y | 52.79 | 2.55 | 2.80 | 5.95 | 4.70 | 4.00 | 35.46 | 134.61 | 99.15 |
| | X | 23.64 | 2.50 | 0.90 | 2.15 | 1.30 | 0.80 | 2.98 | 59.10 | 56.13 |
| 3 | Y | 38.98 | 2.50 | - | - | - | - | - | 97.45 | 97.45 |
| | X | 27.85 | 2.50 | 0.80 | 1.95 | 2.20 | 1.85 | 5.63 | 69.63 | 64.00 |
| 4 | Y | 30.48 | 2.50 | 0.95 | 2.15 | - | - | 2.04 | 76.20 | 74.16 |
| | X | 19.35 | 2.55 | 0.95 | 2.00 | 1.30 | 0.95 | 3.14 | 49.34 | 46.21 |
| 5 | Y | 43.42 | 2.55 | 3.90 | 1.65 | - | - | 6.44 | 110.72 | 104.29 |
| | X | 39.69 | 2.60 | 1.00 | 2.10 | 4.15 | 2.80 | 13.72 | 103.19 | 89.47 |
| 6 | Y | 50.34 | 2.60 | 3.50 | 7.95 | | | 27.83 | 130.88 | 103.06 |
| | X | 30.17 | 2.30 | 1.00 | 1.85 | - | - | 1.85 | 69.39 | 67.54 |
| 7 | Y | 43.78 | 2.30 | - | - | - | - | - | 100.69 | 100.69 |
| | X | 25.38 | 2.30 | 1.00 | 2.00 | 2.60 | 1.80 | 6.68 | 58.37 | 51.69 |
| 8 | Y | 47.72 | 2.30 | 2.50 | 5.80 | 0.90 | 0.80 | 15.22 | 109.76 | 94.54 |
| | X | 30.23 | 2.40 | 0.95 | 1.95 | 2.30 | 1.80 | 5.99 | 72.55 | 66.56 |
| 9 | Y | 46.94 | 2.40 | 0.75 | 1.95 | 1.50 | 1.00 | 2.96 | 112.66 | 109.69 |
| | X | 34.00 | 2.45 | 1.10 | 1.85 | 2.70 | 4.00 | 12.84 | 83.30 | 70.47 |
| 10 | Y | 41.70 | 2.45 | - | - | - | - | - | 102.17 | 102.17 |
| | X | 19.95 | 2.45 | 1.80 | 3.80 | 1.30 | 0.90 | 8.01 | 48.88 | 40.87 |
| 11 | Y | 41.35 | 2.45 | 2.40 | 5.40 | 1.30 | 0.90 | 14.13 | 101.31 | 87.18 |
| | X | 33.25 | 2.60 | 1.80 | 3.95 | 4.30 | 2.90 | 19.58 | 86.45 | 66.87 |
| 12 | Y | 48.70 | 2.60 | 0.85 | 1.95 | 1.20 | 0.90 | 2.74 | 126.62 | 123.88 |
| | X | 38.15 | 2.40 | 0.90 | 1.85 | 3.50 | 2.35 | 9.89 | 91.56 | 81.67 |
| 13 | Y | 49.20 | 2.40 | - | - | 1.35 | 1.00 | 1.35 | 118.08 | 116.73 |
| | X | 33.95 | 2.50 | 1.00 | 1.95 | 2.00 | 1.90 | 5.75 | 84.88 | 79.13 |
| 14 | Y | 46.60 | 2.50 | - | - | - | - | - | 116.50 | 116.50 |
| | X | 24.70 | 2.80 | 2.90 | 5.70 | 2.50 | 2.80 | 23.53 | 69.16 | 45.63 |
| 15 | Y | 44.00 | 2.80 | | | | | - | 123.20 | 123.20 |
| | X | 3.95 | 2.60 | 1.00 | 1.95 | 2.00 | 2.00 | 5.95 | 10.27 | 4.32 |
| 16 | Y | 40.85 | 2.60 | - | - | - | - | - | 106.21 | 106.21 |
| | X | 30.20 | 2.10 | 1.30 | 2.00 | 1.00 | 0.95 | 3.55 | 63.42 | 59.87 |
| 17 | Y | 45.80 | 2.10 | 3.20 | 7.60 | 0.95 | 0.90 | 25.18 | 96.18 | 71.01 |
| | X | 34.15 | 2.65 | 1.00 | 1.95 | 2.40 | 2.80 | 8.67 | 90.50 | 81.83 |
| 18 | Y | 44.04 | 2.65 | - | - | - | - | - | 116.71 | 116.71 |
| | X | 29.90 | 2.45 | 1.90 | 3.90 | 2.60 | 2.00 | 12.61 | 73.26 | 60.65 |
| 19 | Y | 47.05 | 2.45 | 0.80 | 1.95 | 1.30 | 1.00 | 2.86 | 115.27 | 112.41 |
| | X | 28.70 | 2.65 | 1.00 | 2.00 | 2.50 | 1.90 | 6.75 | 76.06 | 69.31 |
| 20 | Y | 45.45 | 2.65 | 0.80 | 1.90 | 1.20 | 0.90 | 2.60 | 120.44 | 117.84 |
| | X | 46.20 | 2.60 | 1.00 | 2.00 | 4.40 | 3.80 | 18.72 | 120.12 | 101.40 |
| 21 | Y | 33.90 | 2.60 | 4.20 | 9.65 | - | - | 40.53 | 88.14 | 47.61 |
| | X | 17.35 | 2.15 | 1.00 | 2.00 | 3.20 | 2.40 | 9.68 | 37.30 | 27.62 |
| 22 | Y | 39.15 | 2.15 | 1.60 | 2.70 | 2.20 | 2.00 | 8.72 | 84.17 | 75.45 |
| | X | 28.68 | 2.60 | 1.90 | 3.85 | 3.00 | 3.50 | 17.82 | 74.57 | 56.75 |
| 23 | Y | 27.95 | 2.60 | - | - | - | - | - | 72.67 | 72.67 |

Anexo 1

Proceso constructivo de las

principales partes

estructurales de una vivienda



Figura 40. Prueba de la botella.

Fuente: Propia, fotografía de prueba de botela realizadas a las canteras – Fecha 12/09/2018.



Figura 41. Proceso constructivo de cimientos.

Fuente: Timoteo (2018).

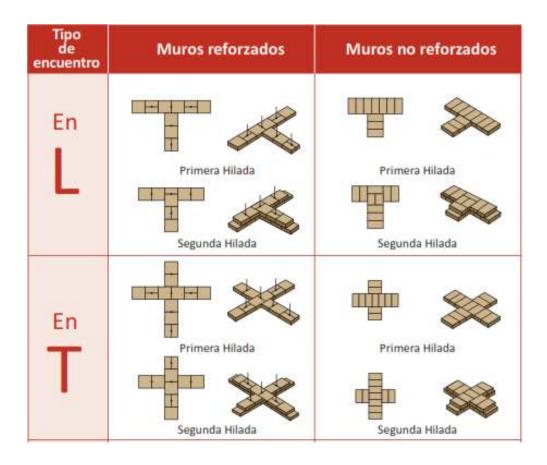


Figura 42. Tipos de amarre con encuentros de muros

Fuente: (Ministerio de vivienda, construccion y saneamiento, 2017).

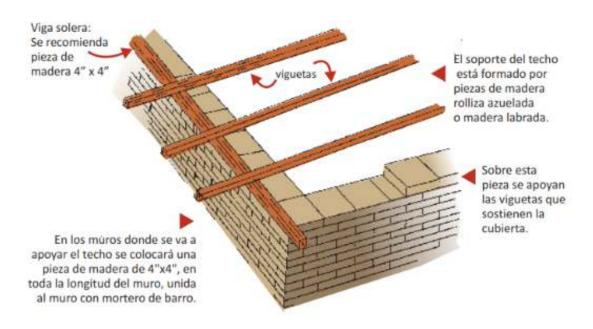


Figura 43. Proceso constructivo de techos.

Fuente: (Ministerio de vivienda, construccion y saneamiento, 2017).



Figura 44. Arriostre horizontal o viga collar.

Fuente: (Ministerio de vivienda, construccion y saneamiento, 2017)

Anexo 2

Principales fallas en estructuras

de adobe



Figura 45. Falla por tracción en los muros de encuentros.

Fuente: Velarde (2014).

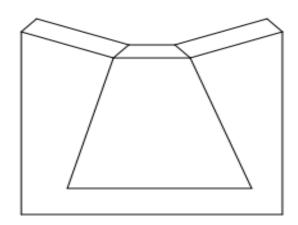


Figura 46. Falla por flexión.

Fuente: Zelaya (2017).



Figura 47. Falla por corte.

Fuente: Velarde (2014).



Figura 48: Grietas cerca de los vanos.

Fuente Velarde (2014).



Figura 49. Falla por Fuerzas verticales en las esquinas del muro.

Fuente Velarde (2014).

Anexo 3

Imágenes de la Ubicación del

área de investigación

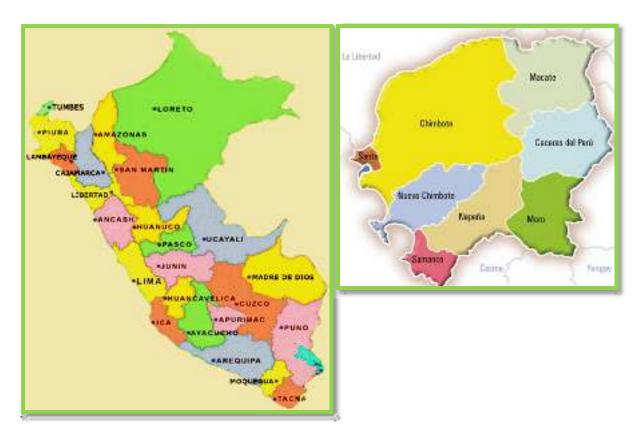


Figura 50: Ubicación geográfico del Distrito de Santa.

Fuente: Municipalidad distrital del Santa.



Figura 51: Ubicación del centro poblado Rio Seco.

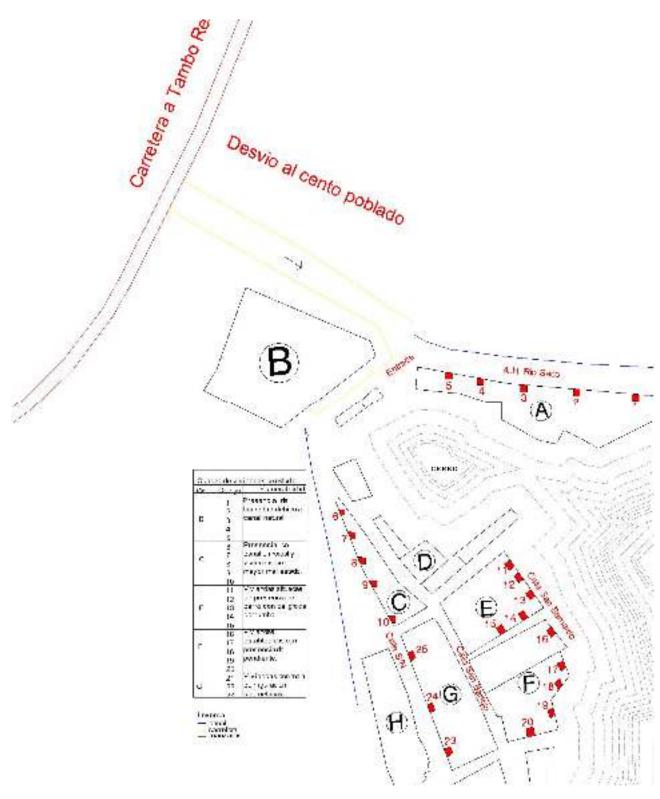


Figura 52: Viviendas más vulnerables a evaluar.

Anexo 4

Instrumentos de investigación

"AÑO DE LA UNIVERSALIZACION DE LA SALUD"

SOLICITO: VALIDACION DE INSTRUMENTOS

DE TRABAJO DE INVESTIGACION.

SEÑOR: EUGENIO JARA ACOSTA

ALCALDE DE LA MUNICIPALIDAD DISTRITAL DE SANTA.

Presente.

Yo, ESPINOZA CASALES CARLOS, Egresado de la Universidad Sen Pedro, con Código V*1113100256 con DNI N*47106416, con domicilio en Chimbote, me presento a su despecho para exponer lo siguiente:

Que necesitando la validación de instrumentos de trabajo de investigación para poder realizar militesis de Titulación denominado "VULNERABILIDAD DE LAS VIVIENDAS DE ADOBE ANTE UN EVENTO SISMICO EN EL CENTRO POBLADO RIO SECO – SANTA".

Por lo expuesto:

Pido a Dd. Señor Alcalde accader a mi solicitud por ser gracia que espero alcanzar.

Atentamente,

Santa, 07 de agosto del 2020

ESPINOZA CASALES CARLOS

DNI N°47106416

Figura 53: Solicitud entregada a la municipalidad del Santa para revisión de instrumento.

| | | VULNERABILIDAD SISMICA ICHA DE INSPECCION TECNIS | | estron |
|--------------------------|---------------------|--|--------------------------------|-----------------|
| f. Datos generales: | | | | |
| Fechal | | Hora. | | White hogan |
| Samilia | | | | No de Indition |
| | | | | - |
| Direction: | | | | Nº de pisas: |
| 2. Datas ternicas: | | | | |
| | Roca dura (1) | Parametros del s Rigidos () | neto Hexildes () | becapolonal () |
| | | | | |
| | | Datos de unidad de Norma E 080 | asiobe | Observaciones |
| Sargos | | 40 cm | | Daservacianas |
| Albura | | Bom. | | |
| Ancho: | | 40 cm | | |
| 0.0.0000 | | 100 (00) | | |
| | | Omentac | lon | |
| | Piedra y barro | Concreto | (Drant) | Month 9 080 |
| Cimiento | | | 4 | 90 x 60 cm |
| opbrecimiento | | | The second section is a second | 30 x 40 cm |
| | | | | |
| | | Muros | F ASA | WI . |
| Esperar | | | orma E-080 s: 40 cm | Observaciones |
| Albura | ! | | 2.40 a 5 m | |
| longhud | | | 12×espesor | |
| Mortero | | mark to the same of the same o | S 2 cm | |
| Union de esquisos | | | Seba solutio | |
| Contrafueroes | | | Debe existir | |
| Arricotre horinectal | | | Pete exista | 1 |
| Muras reformadas | | | Sebe existin | ni e |
| Grietas | | No | dete existir | |
| Muro salitrado | | No. | debe existir | |
| | | | | |
| | Tipo de material | Techp | ionna E-080 | Observaciones |
| Vira cellar | TIPO DE BRITANS | | adeca d'is d' | COMMISSIONES |
| Viguetas | | - M | Mailera | |
| Cubterts | | | livene | Y I |
| Aleros | | policina presidente | 40 cm min | |
| | | | | |
| Élements | n no estructurales | | Tipo de fata e | ue presentara |
| Balcones | THE LAW AND LONG TO | | | |
| Parapetos | sii (noi) | | | |
| Tanque elevado | St[| | | |
| of the facts of the sale | - 10 10 110 10 | | | |
| | | <u> </u> | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | Day mecanine of | earns or Courts | |
| | | THE RESIDENCE OF | PRINCIPLE GRANING | |

Figura 54: Instrumento para la inspección técnica.

FICHA DE EVALUACION DE LA VULNERABILIDAD SISMICA - CENTRO POBLADO RIO SECO METODO DEL INDCE DE VULNERABILIDAD - BENEDETTI Y PETRINI



| | Parametro | Clase | Elementos de evaluacion | | | | |
|-----|--|--|--|-------------|---------|--|--|
| | | | Buena construction según norma. | si | по | | |
| 111 | Tipo y organización del | | Muros confinados. | si | no | | |
| | sistema resistente | | Presenta muro contrafuerte. | şi | no | | |
| | | | Muros sin confinar autoconstruidas. | si | no | | |
| | 2 Calided del sistema resistente | | Adobe de buena calidad. | si | no | | |
| ١, | | | Muros con mamposteria artesanal | si | по | | |
| 11 | | | Buena trabezon en mamposteria. | si | по | | |
| | | | Martero de buene calided (2 cm) | si | BO. | | |
| | Resistenda conventional | | Nursensele place (rijk | | | | |
| 5 | | | N. areads name on "X" (20" pronouncement and | | | | |
| | | Age 1892 de moro en 🌱 (96 ²) en entre en | | | | | |
| | | | ht si ture provincio de entreplat (m) | | will be | | |
| l | | | M: nomero de diafragras | | | | |
| | | | Par pero de distrugira (01/01 ²); a se se se se se se se | DE MINER I | | | |
| | | | लेंचे प्राप्त का pim#र्शकें) काक राज्यात का का का का का का क | | | | |
| | Sample day of the Albertan and a | | Pandige la. | áj. | 88 | | |
| 3 | Podicion del adificio y de la cimentación | | Partie | 88 | 00 | | |
| | la draenaxuon | | Tomaro suelto. | si | ΠE | | |
| | -0.0 | | Glecos rid a olidar, wa sili no pione. | ol | ne. | | |
| 5 | Di sintegnass | | 8uano രാജ്യൻഡ് ത്ത്രീതുള്ള - സ്വന്ദ്ര. | ᆲ | ne | | |
| | Herite tiples | | Defrigation del offaffregrax. | ä | no. | | |
| | A | | €1 - construent reconstruction of the construction of the constru | | au more | | |
| ş | និងកើឡែបានលំណាន។ | | to the second se | | | | |
| l | plente | | 1: жили применения применения применения применения применения | | | | |
| | | | Zennanto o recipidan de regres o sreak; | | | | |
| 7 | Configuration on always on | | Таш оп ш. чиотем сими, метеография шето оп писте | | | | |
| ١. | | | | | | | |
| | | | 19H; such acres and are acres as a second acres of | TI - 17 - 1 | | | |
| | Distencia maxime entre | | Li especiantiones de la profesionada (m) : | | | | |
| 2 | | | Staspesprojel more maggins (m); | | , | | |
| | INVOR | | Fester US: man recommendation are manufactured and an area | | | | |
| | lipo de rubierts | | Existe estructuras de sagorte. | * | ne | | |
| | | | Anceloje odectrado ("Trafon-permos) | 4 | 50 | | |
| 2 | | | Cultierin plane. | × | 60 | | |
| | | | Moter al Liviano. | si | 68 | | |
| | | | Cubicria an busnes condiciones. | 66 | 50 | | |
| | | | Bitkuencą, Rijnegulad y ki įmakoj segūs parament. Ž | | | | |
| 10 | Elementos no | | Camina y parapares. | | | | |
| 19 | estructurales | | Timoques de ague prefabricados. | | | | |
| | | | Beisensay valuees. | | | | |
| | Estado de conservación | | Bilturaci, Kirgulari y Mi(male) | | | | |
| | | | istures an energy condition, sin flactor visibles. | | | | |
| | | | Filificio que no presenta fisurar pero en mal estado. | | | | |
| 11 | | | Micros que presentantisseras pequeñas. | | | | |
| | | | Mures sen fisares de tamaño medio. | | | | |
| | | | Mano con fusice deteriors en que sereposerses. | | | | |
| | | | | | | | |



Figura 55: Ficha para hallar la vulnerabilidad sísmica.

| Market Control | | |
|----------------|---|--|
| Planta | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| vacion | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | Managamorphisterial of Santa | |
| | leg. Rolando E. Orga estableta Jana de astronografinovacano | |
| | Which the a strategy of the systems | |

Figura 56: Ficha para elaboración de croquis y elevación.

Anexo 5 Panel fotográfico de la inspección técnica



Figura 57: Vivienda con arriostre de listón de madera.



Figura 58: Vivienda con viga de arriostre de concreto armado.



Figura 59: Vivienda con arriostre de acero y barro.



Figura 60: Vivienda con cubierta de eternith con viguetas de listones de madera.



Figura 61: Vivienda con cubierta de eternith con viguetas de palo de Guayaquil de 6" sin arriostre horizontal.



Figura 62: Vivienda con cubierta de esteras y cañas con viguetas de Guayaquil sin arriostre.



Figura 63: Vivienda con adobes en buen estado, pero sin mortero verticales.



Figura 64: Vivienda con adobes presentando salitre y deterioro.



Figura 65: Vivienda con dintel de Guayaquil de 4" de diámetro.



Figura 66: Vivienda con puertas y ventanas de fierro.



Figura 67: Vivienda con vanos separados de ventana a puerta de 1.20m.



Figura 68: Muros dentados.



Figura 69: Muro unidos en encuentros.



Figura 70: Vivienda con relleno de piedra presentando pendiente.



Figura 71: Sobrecimiento de concreto ciclópeo con deterioro.



Figura 72: Muro solaqueado con mortero de cemento debido al deterioro.



Figura 73: Vivienda con muro salitrados.



Figura 74: Entrevista a maestro en construcción con adobe.



Figura 75: Cantera cerca al centro poblado.



Figura 76: Prueba de la botella para saber los porcentajes de los componentes de la tierra.



Figura 77: Cimentación de adobe.



Figura 78: Cimentación de concreto.

Anexo 6

Ficha de Inspección de

viviendas evaluadas

La vivienda presento arriostre horizontal de fierro galvanizado de 4x2" con presencia de óxido en algunas partes, asentados en los muros en todo el contorno con mortero tipo II, no presentaron refuerzo vertical como contrafuerte.

Las viguetas fueron de fierro galvanizado con espaciamiento de 1.20 m entre viguetas y amarrado con la cubierta de calamina con alambre n° 16 y en ciertas partes fue de eternith, este tipo de cubierta y sus elementos de amarre son diafragmas flexibles, ante un sismo la cubierta se desploma por no tener buen anclaje con las viguetas y la viga collar.

De acuerdo a la tabla de densidades de muros en la dirección X= 0.68 y en la dirección Y=0.62 ambas direcciones cumplen con el reglamento donde tiene que ser mayor a la expresión ZUSN/56, por lo tanto, tiene buenas áreas en ambas direcciones.

La vivienda tiene configuración en L con una protuberancia de 1.50 m esto hace que ante un sismo la vivienda se comporte en 2 figuras debido al mala irregularidad, su altura es de 2.45m no cumpliendo con el reglamento 6e = 1.44m debido a que el espesor es de 0.24 m.

La distancia del muro más desfavorable en la vivienda es de 4.90 en el eje Y, en el eje X es de 4.80 según reglamento es 10e=2.4m esto ocasiona debilidad en los muros debido a los muros muy largos más aún que no cuentan con refuerzo vertical, solo actúa los muros transversales como el único refuerzo. De acuerdo a la tabla de distancias de vanos (ver apéndice) el muro donde se encuentra V2 satisface las medidas de esquina a vano, pero el vano es muy grande según reglamento es

(a < L/3) y para la distancia de esquina a vano es (3e \le b \le 5e), el muro donde se encuentra la P2 y V2 no cumple con las dimensiones y el vano de V2 es muy largo

Los muros donde están V3 y V4 no cumplen con las dimensiones de esquina a vano, pero si cumple el ancho de vanos, todas las puertas cumplen con el ancho mínimo de vano que es menores a 1 m algunos vanos tuvieron puertas y otras

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Las unidades de adobe fueron homogéneas con la misma dimensión, fueron asentadas con aparejo de soga, el amarre que tuvieron entre unidades fue del tipo dentado con juntas de 3 cm en la dirección horizontal, dejando espacios en la otra dirección, la mayor parte de muros estuvo revestida con cemento tipo frotachado, no presenta junta sísmica entre viviendas.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La cimentación fue de concreto ciclópeo con 40 cm de altura y 20 cm de Sobrecimiento, cimentada sobre las faldas del cerro encontrado roca y pequeñas pendiente en la parte trasera de la vivienda, pero en la parte de la fachada se encontró terreno blando, se presentó un poco de salitre y pequeñas rajaduras en el Sobrecimiento.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Se observó en los muros la presencia de pequeñas grietas en la fachada, con deterioro en el revestimiento, los muros de la parte del corral están con salitre debido al a humedad que genera los habitantes, las instalaciones eléctricas del medidor según norma tiene q ser visible y no picando la pared esto perjudica formando la falla por corte ya que se hizo una zanja para la acometida y para el medidor, las instalaciones sanitarias también fue picado todo el recorrido de la instalación, conto con un piso pulido de 5 cm pero no presento un zócalo para proteger de agentes de humedad a los muros.

La vivienda presento arriostre horizontal de listones de madera 4x3" con presencia de polea en todo el contorno de los muros, las viguetas también fueron del mismo tipo y medidas que la viga collar espaciadas cada 1 m, la cubierta fue de eternith en regular condiciones, para el segundo piso la cubierta fue entablada de 5x1", estas piezas fueron aseguradas con perno y tuerca la cubierta, para el segundo piso que es una sola habitación fue de eternith pero con guayaquil de 6" como vigas. De acuerdo a la tabla de densidades en el eje X=0.70 y en el eje Y=0.40, el eje X tiene más área.

La vivienda tiene una altura de 2.55 m en la primera planta y la habitación en el segundo piso es de 2.50 según reglamento la altura debe de ser 6e=2.30m por el espesor del muro de 0.38m, la distancia del muro más desfavorable es de 5.15 m no cumpliendo con 10e=3.80m, poniendo en riesgo los muros mayores a lo indicado por el reglamento ya que solo se cuenta los muros trasversales como refuerzo. De acuerdo al cuadro de vanos las ventanas V1,V2,V3,V4 donde se encuentran ubicadas en los muros no cumple con las dimensiones de la esquina al vano, pero cumple con el ancho de los vanos ya que todas son de 1 m , los vanos de las puertas cumplen las medidas adecuadas ya que son menores de 0.90 m.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Las unidades de adobe tienen un espesor de 0.38m, entre lazadas con dentado, con juntas de 2.5 cm sobre pasando a lo que indica la norma, en ciertas partes solo tenía juntas horizontales y no verticales, revestido tipo frotachado con rajaduras pequeñas, tienen dinteles en las ventanas V1 y V2 de concreto ciclópeo de 18 cm de altura descansando 25 cm en cada lado del muro.

La sala comedora cuenta con piso pulido de 5 cm color rojo, no cuenta con zócalo para proteger de humedad

ASPECTOS GEOMETRICOS

De acuerdo a la información brindada por el dueño solo tiene cimentación de piedra y barro de 30 a 40 cm, no cuenta con Sobrecimiento poniendo en riesgo a las unidades de adobe, de acuerdo a la norma está permitido realizar esta cimentación, pero de 60 x 60 cm, el suelo es rocoso en la parte trasera y blanda en la parte de la fachada.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Se observó en los muros la presencia de pequeñas grietas en la fachada, con deterioro en el revestimiento, los muros de la parte del corral están con salitre debido al a humedad que genera los habitantes, las instalaciones eléctricas del medidor según norma tiene q ser visible y no picando la pared esto perjudica formando la falla por corte ya que se hizo una zanja para la acometida y para el medidor, las instalaciones sanitarias también fue picado todo el recorrido de la instalación, conto con un piso pulido de 5 cm pero no presento un zócalo para proteger de agentes de humedad a los muros.

La vivienda no presenta viga collar como refuerzo horizontal ni refuerzo vertical, las viguetas son de guayaquil de 4" cada 1.30 empotradas en los muros asiendo orificios para que sobre salga unos 10 cm, la cubierta es de esteras en regulares condiciones con caña espaciadas cada 15 cm amarradas ala esteras con alambre #16.

Las densidades de muros en el eje X=0.43 y en el eje Y=0.73 quedando visto que mayor área de muros se encuentra en la dirección vertical.

Tiene una configuración rectangular, su altura es de 2.50 m no cumpliendo con el reglamento que es de 6e=2.30 m, la distancia de muro a muro más desfavorable de 5.65m en el eje Y la cual es demasiado largo, según reglamento debe de ser de 10e=3.80 m, Los muros no tiene una buena distribución ya que no coinciden los muros transversales.

Según el cuadro de vanos la distancia del vano de la puerta a la V1 es muy largo no cumple con el reglamento llegando a medir 1.35 m, las medidas de los otros vanos de puertas son menores a 1m estando dentro de lo permitido con alturas de 1.90 a 1.95 m.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Las unidades de adobe miden 38x38x10 cm, estas unidades tiene una altura optima pero que no poseen juntas verticales en ninguna parte y las juntas horizontales no están llenas en su totalidad dejando espacios vacíos llegando a medir hasta 3 cm sobrepasando lo recomendado por el reglamento de no mayor a 2 cm y en los muros de la parte de la cocina y en un dormitorio estas juntas están separadas considerablemente unos 5 cm, además se encuentran con rajaduras en estas juntas debido a los esfuerzos y el tiempo de antigüedad de estas mismas por eso se encuentran resecos. No presenta tampoco junta sísmica, se encuentra apegada a una casa de concreto armado, ante un evento sísmico causaría grandes daños a la casa de adobe.

No cuenta con un zócalo ni en el exterior ni en el interior para proteger contra la humedad.

Los dinteles de los vanos de las puertas en el interior son de madera la única que usa dintel de plancha de fierro es la puerta de la fachada presentando deflexión por el peso del adobe, en la V1 usa como dintel un palo guayaquil de 4" en malas condiciones con poca deflexión, descasando 45 cm en el muro, solamente los vanos se encuentran revestidos con cemento.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La cimentación de la vivienda está hecha de concreto ciclópeo, de acuerdo a la encuesta mide aproximadamente 30 cm de altura, su Sobrecimiento mide 20 cm en muy mal estado, pero debido al salitre solo se puede ver más piedras de $\frac{1}{2}$ usadas en el Sobrecimiento.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

se encuentra con desprendimiento de adobe.

El estado de los adobes se encuentra muy desgastados con presencia de salitre y grietas, en la fachada en las esquinas en la parte superior e inferior

CIMENTACION

En la sala comedor se encuentra rasgos de lluvias que afecto a los adobes quedando débil ese muro ya que ante un evento sísmico por ese mismo corte se originaria la falla. En la parte del corral se encuentran con las mismas características, para su instalación eléctrica se realizó cortes para poder poner el medidor de luz y la bajada de la acometida, también en los tomacorrientes, en lo que respeta a la instalación sanitaria no tiene tuberías ya que cuenta con un solo grifo empotrada en el piso donde abastecen desde el corral.

La vivienda no cuenta con viga collar, pero tiene en medio de la vivienda una viga de amarre de 30x30 cm de concreto armado asentado en un muro de 50x30 cm, las viguetas transversales son de guayaquil de 6" de diámetro espaciadas cada 1.50 m empotradas en los muros y sobresaliendo 10 cm por afuera de la vivienda.

La cubierta este hecho de esteras con caña en el sentido contrario de la viga de amarre.

De acuerdo al cuadro de vanos la densidad de muros en la dirección X= 0.67 y en la dirección Y= 0.78 cm estos resultados es debido a que la vivienda presenta muros muy largos en el eje Y.

La altura de la vivienda es de 2.50 m estando por debajo de lo recomendado por la norma, la vivienda tiene una configuración rectangular con muros muy largos en el eje Y. la distancia más desfavorable de muro a muro es de 4.40 m estando muy separados ya que la norma recomienda 10e = 3.20 m.

De acuerdo al cuadro e vanos los muros donde aloja a la V1 no cumple con los espacios de esquina a vanos pero que el ancho de la ventana si está en el rango de acuerdo a la norma E0.80 y el muro donde está el V2 un lado no cumple y el otro lado de esquina a vano si cumple con el ancho de la ventana, los anchos de los vanos de las puertas están en el rango ya que miden 90 cm.

La vivienda tiene una distribución de ambientes muy particular ya que no se encuentra en la misma posición que las viviendas vecinas, tiene una especie de entrada pero que allí se encuentran 2 entradas para viviendas distintas es por eso que la vivienda su entrada está en sentido horizontal.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

La vivienda cuenta con adobes de 32x24x8.5 cm amarradas una con otra en forma de dentado, no tiene juntas sísmicas y las juntas en los morteros es de 2.5 cm la cual no está en el rango recomendado por la norma y en la fallada tiene juntas horizontal y vertical, no presenta zócalos para proteger de la humedad y se encuentra revestida por adentro y por afuera de la vivienda con revestimiento frotachado. Los dinteles son de listones de madera de 1" de espesor presentando deflexiones y otros son de concreto ciclópeo descansando en el muro 15 cm.

ASPECTOS GEOMETRICOS

De acuerdo al propietario tiene cimiento de concreto ciclópeo y se encuentra cimentada en un terreno suelto y terreno de chacra la cual no corresponde a lo que indica la norma, no cuenta con Sobrecimiento para proteger a las unidades de adobe de la humedad y sin presencia de pendiente.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Los adobes en la parte de sala comedor y dormitorio se encuentran en buen estado y revestidas, el revestimiento no presenta rajaduras ni en las esquinas, pero en la parte exterior de la vivienda en la esquina se encuentra el muro salitrado debido a que esa parte no está revestido. En la parte de la entrada se encuentra el adobe con deterioró y salitre, solo lo han pañetado con agua y cemento para evitar que siga avanzando, pero el salitre es más fuerte y ya está comenzando a caerse.

En los muros han colocado la acometida y medidor para la luz empotrada realizando cortes en los muros quedando débil, también se apreció tomacorrientes.

La vivienda no presento refuerzo horizontal ni vertical, las viguetas fue de guayaquil de 4" de diámetro asentadas en los muros sin ninguna conexión con el muro, espaciadas cada 1.20 m.

La cubierta es de esteras con caña y forrado con plástico para proteger el interior de la Iluvia.

Según el cuadro de densidades en el eje X=0.67 y en el eje Y=0.77, como se puede existe más área de muros verticalmente.

La altura de la vivienda es de 2.55 m con una configuración en planta rectangular, de acuerdo al reglamento no cumple con la altura mínima según el espesor del muro, la distancia de muro a muro más desfavorable es de 5.80 m en la dirección Y, este muro es muy largo no cumple con la norma 10e= 3.80m.

La distancia de los muros libre (de esquina a vano) es muy largos en los uros donde aloja a la ventana y puerta, pero los anchos de estos vanos si están en el rango donde expresa la norma.

Según reglamento en un solo muro debe de existir un solo vano debe ser pequeño y centrado, pero en este muro la ventana si se encuentra centrado de 1.30 m de ancho.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Las unidades de adobe son de 38x38x10 cm donde se encuentran amarradas uno con otras en los encuentros de muros (dentado) presentando juntas de acuerdo a la norma que es de 2 cm, pero que solo presenta horizontal y dejando vacíos en las juntas verticales, no presenta junta sísmica, están apegados las viviendas ante un evento sísmico colapsarían ambas viviendas.

Presenta una viga de conexión que trabaja como dintel y es de concreto armado de 30x30 cm, el vano de la ventana se encuentra revestida y con sistema directo con vidrio ahumado

ASPECTOS GEOMETRICOS

La vivienda cuenta con cimiento corrido de concreto ciclope con una altura de 30 a 40 cm y un Sobrecimiento de 35 cm de altura sin revestir y que se encarga de proteger a los adobes de los agentes de la humedad, el suelo es blando y en la parte trasera de la vivienda se encuentra rocas con presencia de poca pendiente. No presenta deterioro ni rajaduras en el cimiento ya que es una vivienda que tiene pocos años de construcción.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Por ser una vivienda con poco año de antigüedad los bloques de adobe se encuentran en buen estado sin rajaduras ni salitre, la vivienda no presenta cortes para lo que es las instalaciones eléctricas todos los cables y tomacorrientes son visibles y no cuentan con grifos para abastecer agua, solo cuentan con un solo punto que se encuentra ubicado en el corral, recientemente tendrán este servicio.

La vivienda no presenta ningún reforzamiento horizontal ni vertical, las viguetas que actúan como soporte de la cubierta de esteras con cañas están asentadas en los muros realizando orificios en los adobes, estas viguetas tiene 6" de diámetro y no tiene un espaciamiento continuo con presencia de poca deflexión, estas viguetas sobre salen de la fachada 1.80 m. la cubierta y vigueta no tiene un buena conexión solo están asentadas en los muros, la cubierta se encuentra en buen estado pero es flexible.

De acuerdo a la tabla de densidades la vivienda presenta una densidad en el eje X=0.53 y en el eje Y=0.61, estos resultados nos dicen que existe más área de muros verticalmente.

La vivienda presenta una altura de 2.60 m siendo muy esbelta ya que su espesor es de 38 cm de acuerdo al reglamento la altura debe de ser 6e=2.30 m.

La vivienda presenta una configuración en L con una protuberancia de 1.95 m estas configuraciones no están permitidas ya que ponen en riesgo la vivienda. La distancia de muro a muro es de 3.80 siempre evaluando la más desfavorable, esta distancia se encuentra en el rango según reglamento 10e=3.80 m.

El vano de V1 presenta un ancho aceptable de 1.45 cm pero no se encuentra centrado en el muro y un lado del vano a la esquina es muy largo, los vanos de P1 y V2 son muy anchos ya que no cumplen con las condiciones del reglamento pero los bordes libres del vano a la esquina del muro están en el rango. Después todos los vanos de las puertas cumplen con la dimensión de ancho aceptable ya que son menores a 1 m.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Los muros se encuentran revestidas en la parte interior sin presentar rajaduras o desprendimiento debido al adobe salitrado, pero en la parte del corral y el baño los muros presentan desgaste debido a la humedad reduciendo su áreas considerablemente, en la parte externa donde se puede apreciar los adobes presentan salitre en las primeras hiladas del muro.

Presentan juntas de 2 cm de espesor horizontal dejando vacíos verticalmente, tampoco presenta junta sísmica, no presenta un zócalo para protección de humedad, tiene piso pulido de color rojo de 10 cm de altura en el área de la tienda.

También presenta una viga de amarre de concreto armado de 25x30 asentado en los muros de adobe de 0.40 x 1.40 m, este tipo de amarre podría ocasionar ante un sismo el desplome de esta estructura ya que no hay un a una columna y los muros no se encuentran confinados por el tipo de material.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La cimentación es de concreto ciclópeo con piedras grandes extraídas de las faldas del cerro, y su Sobrecimiento es de apenas de 20 cm de altura, pero con bastante presencia des salitre y en ciertas partes rajaduras, el tipo de suelo es tierra suelta y en la parte trasera de la vivienda es rocoso con presencia de pequeña pendiente.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Los adobes se encuentran protegidos del salitre debido al revestimiento, pero existe partes que no se encuentran protegidos como es en la parte trasera en el corral y el baño pero que podría seguir afectando a la estructura, los muros afectados presentan grietas.

Los muros presentaron cortes para las instalaciones eléctricas, colocando el medidor y una altura de 1.20 m la bajada de la acometida, los tomacorrientes fueron empotrados en las paredes.

considerado como ventana alta.

La vivienda no presento ningún tipo de reforzamiento para los muros de adobe, la estructura tiene una cubierta en mal estado de esteras y cañas asentadas en los muros y como soporte de esta cubierta se encuentra las viguetas de guayaquil de 4" de diámetro, el espaciado no fue uniforme teniendo varias medidas entre 1 y 1.30 m. no tiene un anclaje adecuado entre cubierta y viguetas solo están asentadas presentando deflexiones.

La vivienda presenta mayor área de muros en el eje Y=0.80 y en el eje X=

La vivienda presenta una altura de 2.30 m estando en el rango según el reglamento que es de 6 veces el espesor del muro, tiene una configuración rectangular con muros formando áreas cuadradas, la distancia de muro a muro más desfavorable es de 4.40 m no cumpliendo con el reglamento. La vivienda presenta vanos de puertas con anchos menores a1 m y solo presento una sola pequeña ventana de 50x40 cm con un alfeizer de 1.45 m la cual sería

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Los adobes fueron de 40x38x10 cm siendo unos adobes con buenas dimensiones pero que se encurtan con deterioro, los encuentros entre los muros son con amarre dentado y no unidos formando un amarre adecuado para soportar un sino en conjunto. Cuenta con un dintel los vanos de las puertas de listones de madera de 3x2" descansando en los lados del muro 35 cm.

No presenta zócalo ni revestimiento dejando a los adobes en completo peligro debido a las lluvias y humedad. No presenta juntas símicas y la junta horizontal entre adobes de 2 cm dejando algunos espacios en la junta vertical.

ASPECTOS GEOMETRICOS

De acuerdo al propietario la cimentación fue de piedra y barro, el Sobrecimiento se puede decir que es del mismo adobe asentado de cabeza para llegar a la altura del terreno ya que se encuentra en desnivel, una vez encontrado el nivel, el aparejo de las unidades es de soga, en la parte trasera presenta desnivel debido al cerro.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION Las unidades se encuentran con deterioro muy fuerte en la parte del cimiento se encuentran huecos, pero no presenta salitre, en las esquinas de la parte superior de los muros presentan desprendimiento de adobes colocándolo así no más sin mortero de barro.

Estos problemas es principalmente por el agua que ocasiona los mismos habitantes, la cubierta no cubre lo suficiente dejando descubierto algunos lados de los muros.

Para poder realizar la acometida de la luz se hiso una zanja de 1.60 de altura y para el medidor ocasionando que el muro quede debilitado por este corte.

La vivienda no presenta reforzamiento vertical pero cuanta con reforzamiento horizontal de la misma dimensión y material que las viguetas de fierro galvanizado de 4x2" las cuales cumplen la función de soporte para la cubierta de calamina asegurándola con alambre #16, en el cruce de estas viguetas se hiso orificios para que pueda pasar la vigueta del sentido contrario.

Mas área de muros se entran en el eje Y=0.81 ya que la vivienda tiene de largo 14.50 m, los muros

La vivienda presenta una altura de 2.30 m cumpliendo con lo establecido por el reglamento de 6 veces el espesor del muro, la distancia entre muros más desfavorables es de 6.60 m este muro es muy largo ocasionando que trabaje muy inestable ante un sismo, los muros de los ambientes forman figuras rectangulares debido a que las dimensiones son muy largas en el sentido vertical. La vivienda presenta una configuración rectangular con vanos de puertas menores a 1 m las cuales se encuentran en ancho mínimo que debe de tener el vano.

Los vanos de la v1 y v2 no se encuentran centradas y anchos aceptables con altura de $1.10\,\mathrm{m}$ y la v3 donde es alojada por el muro es muy largo estos bodes libres no cumplen con las dimensiones mínimas, el ancho del vano es de $80\,\mathrm{cm}$. Todos estos vanos cumplen con lo que indica la norma donde expresa que debe de ver un solo uno por muro y debe estar centrado.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

En la parte interna y externa en la fachada presenta revestimiento para proteger las unidades de adobe pero que se aprecia rajaduras con pequeñas grietas, las juntas de 3 cm de espesor, estas medidas son excesivas para lo que recomienda el reglamento, de igual forma que las otras viviendas solo prestan mortero horizontal y no vertical, tampoco presentan juntas sísmicas.

En el centro de la vivienda se aprecia una viga de concreto armado de 25x25 cm que actúa como amarre para los muros descansando en pequeñas mochetas de 38 cm de espesor por 1.10 cm de largo. Presenta piso pulido con una pequeña vereda de vereda en la fachada de 1 m de ancho, se usó dintel de madera para los vanos de la puerta la conexión entre muros en los encuentros está entre lazadas con forma de dentado para dar una buena conexión entre los muros transversales.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La vivienda está hecha de cimiento de concreto ciclópeo con piedra grande según el dueño, se puede apreciar que existe un desnivel de 85 cm y para evitar el desborde del suelo y a la vez protegiendo al muro se realizó una uña de concreto y piedra chancada encima una vereda de espesor de 7 cm, el suelo es blando con presencia de tierra suelta.

CIMENTACION

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

Los adobes se encuentran en regular estado a pesar de la antigüedad, pero presentan pequeñas rajaduras en el revestimiento sin presencia de salitre ni desprendimiento en ninguna de sus áreas.

Se hizo cortes en el muro de la fachada para la acometida que baja al medidor de 1.40 m de altura donde empotra al tubo de fierro galvanizado de 1" al igual que los tomacorrientes.

-Las instalaciones sanitarias también se realizaron corte para todo el tendal de la tubería de PVC debilitando a los muros.

Los muros de la parte trasera de la vivienda se encuentran un poco deteriorados debido a que no están cubiertas en su totalidad dejando expuesto pequeños espacios que podrían seguir entrando agua y perjudicando los muros.

La vivienda no presenta reforzamiento horizontal ni vertical, los elementos como soporte de la cubierta de esteras son las viguetas de guayaquil de 4" de diámetro espaciadas cada 1.20 m, estas viguetas descansan en los muros sin ninguna conexión entre cubierta y viguetas, no presenta diafragma rígido por el contrario al no tener elementos flexibles los muros ante un sismo trabajarían como voladizo. Se encontró mayor área de muros en el eje Y=0.67 ya que hay poco compartimiento formando figuras muy alargadas como la del dormitorio donde es un solo ambiente para varios habitantes formando muros en dirección vertical largos y en el X=0.41.

La vivienda presenta una altura de 2.40 m estando en los límites permitido por el reglamento de 6e=2.40 ya que su espesor del muro es de 40 cm, presenta una configuración rectangular de 8.30 x 16.40 m de área, la distancia de muro al muro transversal más desfavorable es de 9.50 m siendo una distancia muy larga para la vivienda ya que no presenta ningu8n reforzamiento vertical. Los vanos que se pueden observar en la fachada de puertas y ventanas con las distancias de los muros libres cuentan con una distancia aceptable segun reglamento, el vano de las puertas de las otras áreas miden de 0.90 a 0.80 m.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Las unidades de adobe se encuentran homogéneas con una sola medida de 40x40x10 en todos los muros, entrelazados con forma de dentado para que trabajen en conjunto con los muros transversales. No presenta zócalo ni en el exterior ni en el interior, presenta un dintel de concreto de 20x25 cm en todo lo largo del muro en las esquinas de los vanos de ventana descansa 0.35 m en los muros y en las otras áreas solo cuentan con dintel de concreto armado en las puertas descarnando en los muros 0.25 m por cada lado, los vanos de la puerta y ventana se encuentran revestidos ya que cuentan con un sistema directo para la colocación de la ventana v1 y v2.

Loa adobes son asentados con mortero del mismo material del adobe poniendo mortero en forma horizontal y dejando vacíos en la dirección vertical y no cuenta con junta sísmica.

ASPECTOS GEOMETRICOS

No presenta cimiento ni Sobrecimiento, los adobes son asentados desde debajo de la cota del terreno aproximadamente 1.80 m, el terreno se encuentra en pendiente poniendo piedras para evitar el desborde del área de la fachada, este tipo de cimiento queda deja expuesto a loa adobes al salitre y desgastase debido a la humedad.

CIMENTACION

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

Las unidades de adobe en su mayoría se encuentran en buen estado pero en las esquinas de la fachada y en el interior por dormitorio cerca al corral se encuentran con salitre y deterioro, en el vano V2 debido a que la cubierta no cubre bien la lluvia ha desgastado estos adobes formando huecos y zanjas, algunos morteros presenta rajaduras debido al paso de la antigüedad, el dintel presenta pequeñas fisuras debido a que el agua hace contacto directo. Como se puede apreciar han picado el dintel y parte del muro para colocar el montante de la luz y el medidor debilitando ambos elementos y los tomacorrientes son empotrados en la pared.

La vivienda no presenta algún elemento como refuerzo horizontal ni vertical como contrafuerte, las viguetas que están hechas de guayaquil de 4" de diámetro solo alojadas en los muros en la dirección vertical espaciadas cada 1 a 1.50 m, estos elementos son de soporte para la cubierta de esteras con caña, está cubierta se encuentra en mal estado deteriorado por la antigüedad expuesto al sol por muchos años.

La mayor cantidad de muros construidos en la dirección vertical con 0.67 y horizontal con 0.46 estos datos son adimensionales el resultado de área en Ax entre el área total techada At a lo que llamamos densidad de muros.

La vivienda tiene una altura de 2.45 m lo cual no cumple con el reglamento de 6 veces el espesor del muro 38 cm, la distancia de muro al muro transversal más desfavorable es de 5.60 m siendo un muro muy largo y poniendo en riesgo ese lado de la estructura lo mínimo que debe de ser de acuerdo al espesor es 10 veces el espesor.

El vano en la fachada V1 cumple con el ancho mínimo pero no se encuentra centrada poniendo un borde libre más largo que el otro, en el muro de v2 y v3 no cumple con el reglamento donde dice que debe de estar centrada y debe de ver solo un vano, el vano de puertas se encuentran con anchos mínimos a 0.95m excepto el de la cocina que es de 1.10 m, lo cual no se permite vanos mayores a 1m

ASPECTOS ESTRUCTURALES

La vivienda presenta revestimiento en la fachada y en el interior, las unidades de adobe son de 40x40x10 adobes cuadrados para una mejor estabilidad amarrados en los encuentros con los murtos transversales de forma dentado, presentando morteros de 3 cm de espesor horizontal y en algunos casos vertical, tampoco presenta junta sísmica con las viviendas colindantes quedando expuestas a chocar entre ellas. Presenta un piso de 3 cm de espesor para proteger a los muros, en la parte externa presenta una vereda con una pequeña pendiente para que la lluvia se desplace hacia afuera, no presenta zócalo, las ventanas y puerta son de fierro introduciendo mechas en los mismos adobes no quedando seguro.

ASPECTOS GEOMETRICOS

No presenta cimiento ni Sobrecimiento, los adobes son asentados por debajo de la cota del terreno unos 50 cm ósea 5 hiladas nada más, el terreno es suelo blando tierra suelta, muy salitroso y no presenta pendiente ni desnivel entre viviendas

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Los adobes de la vivienda se encuentran en buen estado gracias al piso que se construyó pero siempre en la parte traerá de las viviendas en el coral y los muros que se encuentran pro el baño quedan expuestas con el terreno ocasionando que los muros se salitre siempre las primeras hiladas, la cubierta no cubre en su totalidad todo el terreno y dejando expuesto a las lluvias e inundaciones.

También se realizó cortes para las instalaciones eléctricas l acometida y la caja del medidor, los tomacorrientes fueron empotrados no respetando el reglamento que estos debe de ser visible, la instalaciones sanitarias también realizaron cortes para el tendal de tubos de PVC de ½".

La vivienda presenta arriostre de fierro galvanizado de 4x2" en todo el contorno de la estructura con viguetas de igual material y medidas usadas como soporte para la cubierta de calamina, estas están aseguradas solo con alambre #16, toda la estructura de soporte es asentada en los muros con las vigas collar.

Como se aprecia en el plano de distribución no hay muchos ambientes solo cuenta con sala comedor, dormitorio y una cocina teniendo más áreas de muros en el eje Y.

La vivienda presenta una altura de 2.45 estando en el rango permitido por el reglamento de 6 veces el espesor en este caso el espesor es de 40 cm unidades de adobe cuadrados, la distancia máxima entre muro a un muro transversal es de 2.65 m cumpliendo con el reglamento 10 veces el espesor que vendría hacer 4 metros. La vivienda presenta una configuración rectangular de 16.50 x7.30 m. Los vanos de v1 y v2 presentan un exceso de ancho siendo muy grandes, pero se encuentran centrados con un alfeizer de 1.10 m, los muros libres de la esquina al vano se encuentran en el rango permitido, los vanos de las puertas cuentan con ancho menores a 0.90 m.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Los muros en el interior se encuentran revestidos protegidos ante la humedad y cuenta con una viga de amarre en medio del terreno de 40 x 30 cm descansando en muros transversales de 60 cm de largo actuando como soporte de los muros laterales.

Cuenta con un piso pulido de 3 cm de espesor sin color y no cuenta con zócalo para proteger ante inundaciones ya que existe un rio cerca de la vivienda.

Los adobes son de 40x40x10 cm con mortero de 2.5 cm horizontal y vertical, no presenta junta sísmica poniendo en riesgos la vivienda, los encuentros de los muros con los muros transversales están amarradas de forma dentado para un mejor trabajo ante eventos sísmicos. Existe una pequeña columna, pero con 2 fierros longitudinales que sirve

como soporte para un pequeño portón de la vivienda vecina pañeteado

con mortero de cemento.

ASPECTOS GEOMETRICOS

Como se puede observar en las fotografías solo cuenta con cimiento de 40 x35 de concreto ciclópeo donde es asentado los muros con una capa de mortero pero que presenta salitre y desgaste ya que el terreno es salitroso, cuanta con pendiente en la parte trasera de la casa encontrándose rocas debido al cerro.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Los adobes se encuentran en buen estado de la 4 hilada hacia arriba ya que la parte de abajo se encuentran salitre con desprendimiento en la parte del corral y baño debido a la humedad que genera los habitantes, los muros.

Los muros laterales están con corte en forma diagonal para alojar a aun tuvo de PVC eléctrico y también existe corte horizontal para instalación eléctrica que hubo antes de la modificación, los tomacorrientes fueron empotradas, pero no cuenta con cortes para instalaciones sanitarias ya que solo cuentan con un solo punto como pileta donde abastecen agua a toda la casa.

En las esquinas de los muros se encuentra con deterioro con desprendimiento del revestimiento debido al salitre. Los cortes para la luz están en el muro donde soporta la viga de amarre, esto podría perjudicar ya que la viga por tener un peso considerable por el concreto el muro donde se encuentra descasando no soportaría ya que el muro ya se encuentra con corte diagonal formándose por ese mismo camino la falla por corte debido a las fuerzas horizontales del sismo.

La vivienda presenta viga collar de concreto armado con acero longitudinal de 3/8" de 20x20 cm en todo el contorno de la vivienda, pero que en partes está expuesta a la intemperie ya que no está protegida encima del vano, la vivienda no presenta contrafuerte. Las viguetas son de guayaquil de 4" de diámetro cada 1 m, asentados encima del muro picando los adobes para su colocación, a la misma ves estas viguetas sobresalen 1.40 m hacia afuera para proteger de las lluvias los muros de la fachada, la cubierta está hecha de esteras con caña trasversales, la cual se encuentra en buen estado. Los muros con mayor área se encuentran en la dirección vertical con 0.94 ya que el terreno tiene 16 m de fondo y un ancho de 4.05 es por

La vivienda presenta una altura de 2.60 m presentando un altura poco elevada, ya que si es evaluada con el reglamento debe de medir 2.40 m, la distancia que existe de muro al muro trasversal es de 2.75 m estando en el rango permito, si es evaluado por el reglamento nos dice que debe de tener 10 veces el espesor teniendo como resultado 4m.

La vivienda presenta una configuración rectangular de 16x4 m, no cuenta con vanos de ventanas, pero cuenta con vanos de puertas y portón, pero estos vanos son muy anchos para la distancia de ese muro.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

eso que existen más muros en esa dirección.

La vivienda presenta unidades de adobe de 40x38x8.5 cm, revestida, pero presentando grietas y en la esquina superior los adobes solo están apoyadas sin morteros, los morteros llegan a medir 3 cm presentando solo en la dirección horizontal y dejando espacios vacíos en la dirección vertical

No cuenta con junta sísmica, la vivienda del costado es de concreto armado, ante un sísmico chocarían entre ella perjudicando a la vivienda de adobe, tiene un refuerzo horizontal de concreto armado pero que encima de la puerta se encuentra los fierros longitudinales sin concreto. Entre la sala y la cocina se encuentra un muro donde sostenía a una viga de amarre, pero que fue retirada por los mismos habitantes cortando los fierros longitudinales. La viga collar actúa como dintel donde sostiene las dos hiladas de adobe donde es apoyada la cubierta, pero no presenta morteros para unir estos mismos.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La vivienda no presentó una cimentación adecuada ni un Sobrecimiento, las unidades son colocadas desde una distancia más baja que el terreno y que han realizado una vereda en la fachada de 5 cm de espesor para proteger a los muros, no presenta desnivel y esta cimentada sobre suelos blandos.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Las unidades de adobe se encuentran en buen estado gracias a que todos los muros están revestidos, pero no cuenta con zócalo para proteger de la humedad, presentado pequeñas rajaduras en el revestimiento, también presenta desprendimiento en la esquina superior y en el dormitorio. Los adobes están colocados sin mortero para sostener la cubierta, los muros presentan corte para el montante de la luz y los tomacorrientes son empotradas, una llave de paso es colocado empotrado en el muro, poniendo en riesgo a que se malogre esa llave y humedece ese muro.

La vivienda presenta arriostre horizontal de fierro galvanizado de 4x2" donde están asentadas en todo el contorno del muro, no presenta reforzamiento vertical, los mismos muros transversales hacen este trabajo de dar estabilidad, los elementos que sostiene a la cubierta de calamina son de fierro galvanizado que son conectados a través de alambre #16, en ciertas partes la cubierta es de esteras con caña en la parte trasera.

La vivienda cuenta áreas de muros en la dirección vertical y horizontal de igual densidad con 0.86 para cada dirección,

La vivienda presenta una altura de 2.40 m pero que no se encuentra en el rango donde el reglamento establece que debe de ser de 6 veces el espesor del muro, el espesor es de 38 cm.

La distancia más desfavorable entre muros trasversales de 2.80 m la cual no existe muros muy largos. la vivienda presenta una con figuración rectangular cumpliendo con el reglamento en los vanos donde explica que solo debe de existir un solo vano por muro, pero no se encuentran centrados, dejando a los muros libres con mayor dimensión uno con respecto al otro.

La ventana 3 presenta un ancho de muro adecuado pero que los muros liebres son muy largos no cumpliendo con el reglamento.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

La vivienda presenta unidades de adobe de 40x38x8 cm amarrados uno con otros en forma de dentado para poder resistir en conjunto las fuerzas sísmicas, la vivienda presenta revestimiento, pero en ciertas partes presenta grietas pequeñas, los vanos de la puerta y ventanas se encuentran revestidas, cuenta con piso pulido de color rojo de 4 cm de espesor.

Los dinteles de las puertas son de 25x25 cm de concreto armado descamando en los muros 35 cm para cada lado, no presenta zócalos para proteger a los muros, los muros presentan mortero de 2 cm en la dirección horizontal y dejando vacíos en la dirección vertical, los muros del dormitorio presentan otras medidas de 32x24x8.5 cm con presencia de huecos en las juntas y con signos de que la lluvia desgastando gran pate del adobe

ASPECTOS GEOMETRICOS

La vivienda presenta un cimiento de piedra y barro, las piedras fueron extraída del cerro, no cuenta con pendiente y eta cimentada sobre un relleno de 40 cm de piedras con uña de concreto para poder estar al nivel y también proteger a los muros de color rojo.

Esta vivienda esta cimentada en tierras de chacra por ende son las más vulnerables

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Las unidades de adobes están expuestas a la lluvia y al desprendimiento de adobes debido al salitre que esta abunda en la vivienda en la el área de las habitaciones, algunos huecos en él muros con presencia de grietas, los muros son picados para las instalaciones eléctricas, los tomacorrientes son embutidos debilitando el muro, de igual manera par las instalaciones sanitarias realizaron picadura en los muros para el tendal de la tubería de PVC. En la parte de las habitaciones, después del dintel, los adobes son solamente colocados sin mortero para la caiga de la cubierta exponiéndolo a su caída.

La vivienda no presenta reforzamientos ni vertical ni horizontal, las viguetas trabajan horizontalmente descansando en los muros sin ninguna conexión, el material que se usa para este soporte es de madera de 4x3" presentando poca deflexión y son espaciadas cada 1.20 m.

La cubierta está hecha de esteras y caña forrada con plástico para evitar que entre la lluvia, pero en todo el contorno no cubre lo suficiente este tipo de cubierta exponiendo los muros.

La vivienda presenta mayor densidad ósea mayor área de muros en la dirección vertical de acuerdo al cuadro de densidades de muros con 0.67 y para la dirección horizontal con 0.45.

La vivienda tiene una altura de 2.50 m pasando 10 cm de más, ya que la altura recomendable de acuerdo al espesor del muro que es de 40 cm debe de medir 2.40 m que vendría hacer 6 veces el espesor del muro, la distancia de muro al muro transversal es de 3.90 estando en el rango permitido de 4 m, este valor siempre midiendo el más desfavorable.

La vivienda cuenta con una configuración rectangular de $17.50 \times 8.10 \text{ m}$, los vanos de la puerta tiene un ancho aceptable midiendo 90 cm, las ventanas tiene un ancho de 50 cm estando centradas y un solo vano por muro, los bordes libres se encuentran con dimensiones en el rango debido al espesor del muro, cumpliendo con lo establecido en la norma.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

La vivienda se encuentra desprotegida, el revestimiento en la fachada se encuentra deteriorado por el salitre, no cuenta con un piso, solo este terreno natural, no presenta zócalo, los dinteles en la puerta son de madera y otros de fierro en mal estado, los adobes llegan a medir 60x40x10 en estado de deficiencia, los morteros llegan a medir 3 cm en la dirección horizontal con presencia de rajaduras, pero dejan un enorme vacío en la dirección vertical, debilitando al muro.

Los encuentros de los muros son realizados con dentado para un mejor trabajo, la vivienda no presenta piso.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La vivienda no cuenta con cimentación ni Sobrecimiento, los adobes son asentados con una profundidad de 35 cm como pudimos observar a través de una excavación de la cual vendría ser casi 4 hiladas exponiendo los adobes a que se salitre, ya que la tierra es de tipo blando, produciendo asentamientos ante un sismo, también cuenta con una pequeña pendiente en la parte trasera.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Las unidades de adobe presentan salitre en todos los muros las primeras hiladas, desprendiendo el revestimiento y el deterioro de los muros, el muro de la cocina se encuentra con presencia de desgaste muy grave estando casi la mitad del adobe, los muros presentan las instalaciones eléctricas embutidos en los muros resaliendo picaduras.

La mano de obra que es realizada por el mismo propietario, no es buena ya que no cumple con lo mínimo a la hora de la preparación, se pudo observar que preparan allí mismo los adobes, pero es dormida la mezcla en el mismo terreno salitroso, absorbiendo el agua de la mezcla.

La vivienda no cuenta con viga collar ni contrafuertes, en la parte de medio de la vivienda existe un muro transversal que actúa como contrafuerte pero que encima sostiene una viga de amarre de 40x 30 cm de concreto, las viguetas son transversales de guayaquil asentados en los muros sin ninguna conexión y están espaciadas cada 1.20m, la cubierta está hecha de esteras y no cuentan con presencia de deflexiones

La vivienda presenta áreas de muros en la dirección vertical con 0.93 un número muy grande ya que la vivienda es rectangular y en la dirección X es de 0.32 con pocos muros travesarles.

La vivienda tiene una altura de 2.80 m sobrepasando lo permitido de 2.40 m de acuerdo al espesor del muro donde estable la norma que es 6 veces el espesor del muro, la distancia de muro vertical al muro transversal es de 2.75 m esto nos dice que la vivienda no presenta muros muy largos.

Cuenta con una configuración rectangular de 16.50 x 7 m, con pocas áreas de ambientes y formando áreas rectangulares.

Todos los bordes libres donde se encuentran vanos de ventanas y puertas están con una dimensión aceptable no habiendo bordes libres muy largos, el vano de V1 es muy ancho y no se encuentra centrado midiendo casi 2.50 m este vano debilita al muro reduciendo el área de adobes.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

La vivienda presenta adobes de 40x40x10 cm adobes en regular calidad ya que todos los ambientes de la vivienda se encuentran revestidos para su protección pero que no cuentan con un zócalo para la humedad defendiendo las primeras hiladas, el piso existente es piso pulido de color rojo de 2 cm de espesor y un falso piso de 4 cm, la puerta y ventana de la fachada son de fierro con presencia de óxido y que son asegurados a través de mechas introducidas en el muro para asegurar estos elementos.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La vivienda no cuenta con una cimentación ni Sobrecimiento, las unidades de adobes son asentadas con una profundidad según el propietario que diseño su vivienda fue de 50 cm ósea 5 hiladas de adobe pero que es protegida con falso piso y después su piso pulido, en la parte de la fachada cuenta con vereda que cumple la función de proteger y de llegar al terreno ya que cuenta con un pequeño desnivel.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Los adobes en las esquinas de la fachada están con deterioro esto realizara que se formen más concentraciones debido a que no cumple la misma función que ortos muros, los vanos de puertas y ventanas por poner las mechas han tenido que picar el muro desboronando los adobes.

El área de la cocina presenta desprendimiento en la parte superior de la cubierta y el corral esta con deterioro debido a la humedad que generan los habitantes.

Los muros fueron picados para la acometida de la instalación eléctrica, para poder embutir el tubo de fierro galvanizado y el medidor de luz, las instalaciones sanitarias estuvieron visibles sin embutir en el muro, pero los grifos se observaron que generan humedad ya que se encuentran en mal estado.

La vivienda presenta arriostre de fierro galvanizado de 4x2" en todo el contorno de la estructura con viguetas de igual material y medidas usadas como soporte para la cubierta de calamina, estas están aseguradas solo con alambre #16, toda la estructura de soporte es asentada en los muros con las vigas collar.

Como se aprecia en el plano de distribución no hay muchos ambientes solo cuenta con sala comedor, dormitorio y una cocina teniendo más áreas de muros en el eje Y.

La vivienda presenta una altura de 2.45 estando en el rango permitido por el reglamento de 6 veces el espesor en este caso el espesor es de 40 cm unidades de adobe cuadrados, la distancia máxima entre muro a un muro transversal es de 3.90 m cumpliendo con el reglamento 10 veces el espesor que vendría hacer 4 metros. La vivienda presenta una configuración rectangular de 17.50 x.10 m. Los vanos de v1 y v2 presentan un exceso de ancho siendo muy grandes pero se encuentran centrados con un alfeizer de 1.10 m, los muros libres de la esquina al vano se encuentran en el rango permitido, los vanos de las puertas cuentan con ancho menores a 0.90 m

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Los muros en el interior se encuentran revestidos protegidos ante la humedad y cuenta con una viga de amarre en medio del terreno de 40 x 30 cm descansando en muros transversales de 60 cm de largo actuando como soporte de los muros laterales.

Cuenta con un piso pulido de 3 cm de espesor sin color y no cuenta con zócalo para proteger ante inundaciones ya que existe un rio cerca de la vivienda.

Los adobes son de 40x40x10 cm con mortero de 2.5 cm horizontal y vertical, no presenta junta sísmica poniendo en riesgos la vivienda, los encuentros de los muros con los muros transversales están amarradas de forma dentado para un mejor trabajo ante eventos sísmicos. Existe una pequeña columna, pero con 2 fierros longitudinales que sirve como soporte para un pequeño portón de la vivienda vecina pañetado con mortero de cemento.

ASPECTOS GEOMETRICOS

Solamente cuenta con cimiento de piedra y barro donde es asentado los muros con una capa de mortero pero que presenta salitre y desgaste ya que el terreno es salitroso, cuanta con pendiente en la parte trasera de la casa y cuanta con un pequeño uro con falso piso debido al desnivel de 85 cm desde el niel de terreno natural.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Los adobes se encuentran en buen estado de la 4 hilada hacia arriba ya que la parte de abajo se encuentran salitre con desprendimiento en la parte del corral y baño debido a la humedad que genera los habitantes, los muros.

Los muros laterales están con corte en forma diagonal para alojar a aun tuvo de PVC eléctrico y también existe corte horizontal para instalación eléctrica que hubo antes de la modificación, los tomacorrientes fueron empotradas, pero no cuenta con cortes para instalaciones sanitarias ya que solo cuentan con un solo punto como pileta donde abastecen agua a toda la casa.

En las esquinas de los muros se encuentra con deterioro con desprendimiento del revestimiento debido al salitre. Los cortes para la luz están en el muro donde soporta la viga de amarre, esto podría perjudicar ya que la viga por tener un peso considerable por el concreto el muro donde se encuentra descasando no soportaría ya que el muro ya se encuentra con corte diagonal formándose por ese mismo camino la falla por corte debido a las fuerzas horizontales del sismo.

La vivienda no presenta viga collar ni contrafuertes, solo cuenta con la viguetas de guayaquil de 6" de dímetro asentados en los muros cada 1.80 m, soportando la cubierta de esteras con caña forrado con plástico pero debido a la antigüedad se encuentra en mal estado, la vivienda presenta mayor área de muros en el eje Y con 0.80 y en el eje X=0.64, estos datos son el resultado de área de dicha dirección entre el área total de la vivienda.

La vivienda presenta una altura de 2.10 m estando en el rango aceptable del reglamento, de acuerdo al espesor del muro que es 0.38 m esto es 6 veces el espesor que vendría ser 2.30 m, la distancia entre muros más desfavorables es de 6.60 m, un muro demasiado largo que se encuentra en la sala comedor hacia la cocina.

Esta vivienda pr4senta vanos de la ventana V1 donde presenta un ancho adecuado para la longitud del muro, pero los bordes libres son muy largos pero la ventana se encuentra centrada.

Los retos de vanos de puertas y ventanas siguen encontrándose en el rango según establece el reglamento E.080.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Las dimensiones de las unidades son de 38x38x10 cm enlucidas en ciertas partes la vivienda, contando con un piso pulido de 3 cm, no presenta zócalo.

Los morteros miden 2 cm de espesor estando de acuerdo con el reglamento, presentan tanto vertical y horizontal, no cuenta con junta sísmica, el tipo de amarre entre adobes en los muros transversales es de la forma dentado para un mejor amarre entre ellas.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La vivienda no cuenta con una cimentación y Sobrecimiento de acuerdo al reglamento, los adobes son asentados con una profundidad de 50 cm exponiendo a los muros al salitre debido al que el tipo de suelo es blando y salitroso, no presenta pendiente ni desnivel.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Las unidades de adobe se encuentran con presencia de salitre y deteriorado en la fachada los adobes se han desboronado desprendiendo el revestimiento al igual que en la sala todos los contornos esta rajado todo el revestimiento siendo más perjudicado las 4 primeras hiladas.

Al igual que las otras viviendas los muros son picados para embutidor la acometida, medidor, tomacorrientes, debilitado a los muros, la acometida mide más de 1.50 m por 2.5 cm de ancho.

| FICHA DE INSPECCI | ON TECNICA - VIVIENDA 18 |
|---|---|
| La vivienda no presenta reforzamiento horizontal, los muros | La vivienda tiene una altura de 2.65 m teniendo 25 cm más alto de lo permitido |
| transversales son los que actúan como reforzamiento vertical, los | peor si es evaluado en todo el contorno podría perjudicar debido a la mala |
| dinteles están hechos de guayaquil de 6" de diámetro asentados en los | configuración en elevación. |
| muros realizando orificios, la cubierta está hecha de esteras y barro y en | Los muros transversales están espaciados 5.60 m la cual es la distancia más |
| otras partes de eternith en mal estado debido a la antigüedad. | desfavorable, esto representa que se encuentra muy largado |
| La vivienda presenta áreas de muros en el eje X=0.47 y en él Y=0.67, | |
| como se observa presenta muros rectangulares. | |
| · | |
| | |
| ASPECTOS ESTRUCTURALES | ASPECTOS GEOMETRICOS |
| ASPECTOS ESTRUCTURALES Las unidades de adobe llegan a medir 40x40x8.5 cm son adobes | ASPECTOS GEOMETRICOS La vivienda no presenta cimentación ni Sobrecimiento, losa adobes son |
| Las unidades de adobe llegan a medir 40x40x8.5 cm son adobes | La vivienda no presenta cimentación ni Sobrecimiento, losa adobes son |
| Las unidades de adobe llegan a medir 40x40x8.5 cm son adobes cuadrados las cuales se encuentran revestidos en la parte de la fachada, | La vivienda no presenta cimentación ni Sobrecimiento, losa adobes son asentados con una profundidad de 50 cm exponiendo a los adobes al terreno |
| Las unidades de adobe llegan a medir 40x40x8.5 cm son adobes cuadrados las cuales se encuentran revestidos en la parte de la fachada, pero con rajaduras, y en la parte interior no está revestida los adobes | La vivienda no presenta cimentación ni Sobrecimiento, losa adobes son |
| Las unidades de adobe llegan a medir 40x40x8.5 cm son adobes cuadrados las cuales se encuentran revestidos en la parte de la fachada, pero con rajaduras, y en la parte interior no está revestida los adobes presentan mortero de 2.5 cm en forma horizontal y vertical pero no | La vivienda no presenta cimentación ni Sobrecimiento, losa adobes son asentados con una profundidad de 50 cm exponiendo a los adobes al terreno |
| Las unidades de adobe llegan a medir 40x40x8.5 cm son adobes cuadrados las cuales se encuentran revestidos en la parte de la fachada, pero con rajaduras, y en la parte interior no está revestida los adobes presentan mortero de 2.5 cm en forma horizontal y vertical pero no presentan junta sísmica, los dinteles en la ventana y puerta de la | La vivienda no presenta cimentación ni Sobrecimiento, losa adobes son asentados con una profundidad de 50 cm exponiendo a los adobes al terreno |
| Las unidades de adobe llegan a medir 40x40x8.5 cm son adobes cuadrados las cuales se encuentran revestidos en la parte de la fachada, pero con rajaduras, y en la parte interior no está revestida los adobes presentan mortero de 2.5 cm en forma horizontal y vertical pero no presentan junta sísmica, los dinteles en la ventana y puerta de la fachada son de madera peo en los otros ambientes son de guayaquil | La vivienda no presenta cimentación ni Sobrecimiento, losa adobes son asentados con una profundidad de 50 cm exponiendo a los adobes al terreno |
| Las unidades de adobe llegan a medir 40x40x8.5 cm son adobes cuadrados las cuales se encuentran revestidos en la parte de la fachada, pero con rajaduras, y en la parte interior no está revestida los adobes presentan mortero de 2.5 cm en forma horizontal y vertical pero no presentan junta sísmica, los dinteles en la ventana y puerta de la | La vivienda no presenta cimentación ni Sobrecimiento, losa adobes son asentados con una profundidad de 50 cm exponiendo a los adobes al terreno natural, no cuenta con pendiente ni desnivel, el terreno es blando y salitroso. |

Los adobes se encuentran con precia de salitre muy grave, todos los muros de todos los ambientes se encuentran con deterioro, desprendido al revestimiento, la cubierta también se encuentra en mal estado debido a la antigüedad de la vivienda.

CIMENTACION

Los muros están con zanjas para la acometida de la luz, el medidor, y tomacorrientes, las instalaciones sanitarias también están embutidos en el muro perjudicando debido a que los grifos se encuentran dañados.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

La vivienda no cuenta con viga collar, las viguetas transversales son de listones de madera de 4x3" espaciadas cada 1.50 m empotradas en los muros y sobresaliendo 10 cm por afuera de la vivienda.

La cubierta este hecho de material de calamina en el sentido contrario de la viga de amarre.

De acuerdo al cuadro de vanos la densidad de muros en la dirección X= 0.67 y en la dirección Y= 0.78 cm estos resultados es debido a que la vivienda presenta muros muy largos en el eje Y.

La altura de la vivienda es de 2.45 m estando por debajo de lo recomendado por la norma, la vivienda tiene una configuración rectangular con muros muy largos en el eje Y. la distancia más desfavorable de muro a muro es de 5.60 m estando muy separados ya que la norma recomienda 10e = 3.20 m.

De acuerdo al cuadro e vanos los muros donde aloja a la V1 cumple con los espacios de esquina a vanos pero que el ancho de la ventana si está en el rango de acuerdo a la norma E0.80 y el muro donde está el V2 un lado no cumple y el otro lado de esquina a vano si cumple con el ancho de la ventana, los anchos de los vanos de las puertas están en el rango ya que miden 90 cm.

La vivienda tiene una distribución de ambientes muy particular ya que no se encuentra en la misma posición que las viviendas vecinas, tiene una especie de entrada pero que allí se encuentran 2 entradas para viviendas distintas es por

ASPECTOS ESTRUCTURALES

La vivienda cuenta con adobes de 40x40x8.5 cm amarradas una con otra en forma de dentado, no tiene juntas sísmicas y las juntas en los morteros es de 3 cm la cual no está en el rango recomendado por la norma y en la fallada tiene juntas horizontal y vertical, no presenta zócalos para proteger de la humedad y se encuentra revestida por adentro y por afuera de la vivienda con revestimiento frotachado. Los dinteles son de listones de madera de 1" de espesor presentando deflexiones y otros son de concreto ciclópeo descansando en el muro 15 cm.

ASPECTOS GEOMETRICOS

De acuerdo al propietario tiene cimiento de concreto ciclópeo y se encuentra cimentada en un terreno suelto y terreno de chacra la cual no corresponde a lo que indica la norma, no cuenta con Sobrecimiento para proteger a las unidades de adobe de la humedad y sin presencia de pendiente.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Los adobes en la parte de sala comedor y dormitorio se encuentran en buen estado y revestidas, el revestimiento no presenta rajaduras ni en las esquinas, pero en la parte exterior de la vivienda en la esquina se encuentra el muro salitrado debido a que esa parte no está revestido.

En la parte de la entrada se encuentra el adobe con deterioró y salitre, solo lo han pañetado con agua y cemento para evitar que siga avanzando, pero el salitre es más fuerte y ya está comenzando a caerse.

En los muros han colocado la acometida y medidor para la luz empotrada realizando cortes en los muros quedando débil, también se apreció tomacorrientes.

La vivienda no presenta viga collar, los muros transversales actúan como refuerzo vertical, las viguetas que sostiene la cubierta de eternith son de 6" de diámetro sobresaliendo hasta 1.40 m hacia afuera, espaciadas cada 1m y están asentados sobre el muro realizando orificios para que encaje el guayaquil.

La vivienda presenta una densidad de muros en la dirección X=0.53 y en la dirección Y=0.89, como observamos existe más áreas de muros en la dirección vertical.

La vivienda presenta una altura de 2.65 m siendo una altura muy pronunciada para lo que recomienda la norma E0.80, presenta una configuración rectangular de 16.50x7.30 m.

La distancia de muro vertical al muro transversal es de 5.40 m , siendo un muro muy largo debido a que debe de ser 6 veces el espesor de 32 cm , teniendo como máximo 2 m, por eso se recomienda unidad de adobe más grandes para poder tener más distancia entre muros.

Los vanos de la vivienda de las puertas están entre 0.90 a 1 m estando en el rango adecuado para esas dimensione y las ventanas presentan anchos recomendados por la norma, los bordes libres no se encuentran muy largos y las ventanas se encuentran centradas.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Las unidades de adobe son de 40x32x8 cm estando protegidas por el revestimiento en el interior y exterior, pero en la esquina inferior se encuentra salitrado con desprendimiento de revestimiento. La vivienda presenta un piso de 3 cm de espesor pulido sin color, no cuenta con zócalo para proteger de la humedad. Los morteros miden 2.5 cm de espesor y presentan en sentido horizontal y vertical y no presenta junta sísmica.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La cimentación está hecha de piedra y barro y encima asentados los adobes, no presenta Sobrecimiento, pero presenta un desnivel donde se construido una escalera y la vereda está hecho con una uña de concreto ciclópeo, el desnivel mide75 cm y no presenta pendiente.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

La vivienda presenta adobes protegidas con revestimiento, en la fachada se puede observar que los adobes se encuentran con salitre a pesar que está protegido, encima del muro se ha colocado 2 hiladas sin revestir para alcanzar más altura para la cubierta.

Los muros están con corte para las instalaciones eléctricas, para las acometidas, medidor y tomacorrientes, las instalaciones sanitarias tienen tuberías en el cimiento, pero cuenten con un solo grifo que está en el corral.

FICHA DE INSPECCION TECNICA - VIVIENDA 21

La vivienda no tiene viga collar, las viguetas que son de guayaquil de 6" de diámetro descansan en los muros realizando orificios para que encaje.

La cubierta está hecha de esteras con caña en regular estado por la antigüedad, las viguetas están espaciadas casa 1 m, no presentan deflexiones y no cuentan con una buena conexión solo están encimados.

La vivienda presenta una densidad del muro en la dirección X=0.61 y en la dirección Y=0.27 estos es que el terreno tiene más distancia en la dirección horizontal.

La vivienda presenta una configuración rectangular de 16x10 m con una altura de 2.60 m pasándose 20 cm de más ya que tiene que tener 6 veces el espesor del muro 2.40 m.

La distancia de muro vertical al muro transversal es de 3.80, siendo la distancia más desfavorable, pero se encuentra en un rango aceptable.

Los vanos de las ventanas tienen un ancho aceptable y los bordes libres de los muros se encuentran muy largo un borde más que el otro debido a que las ventanas no están centradas excepto la V3, los vanos de las puertas encuentran con una anchoa aceptable menores a 1 m.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

Los adobes son 40x40x8 cm presentando desgaste por la antigüedad no presentan grietas, pero si poco salitre, presenta un piso pulido sin color de 5 cm de espesor no tiene zócalo.

Losa adobes tiene mortero de 2.5 cm de espesor en la dirección horizontal pero algunas partes dejan vacíos verticalmente.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La cimentación es de piedra y barro presentando desnivel pronunciado llegando a medir 1.70 m, cubierta de piedra grande para poder llegar a la misma cuota. La pendiente también es pronunciada es por eso que el desnivel tiene medidas diferentes, en la parte trasera un muro esta encima de las piedras sin asegurar con algún mortero, tiene pendiente horizontal y vertical.

Este sistema de cimentación es inadecuado ya que es inestable cimentar encima de rellenos.

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

CIMENTACION

Las unidades de adobe tienen pequeñas fisuras y grietas debido al salitre, los muros que se encentran en la parte de la falda del cerro se encentran descubiertas por eso presentan mayor salitre, la cubierta también tiene mal estado debido a los pasos de los años.

Los muros son cortados para poder realizar las instalaciones eléctricas para acometidas, medidor y tomacorrientes.

CONSERVACION

FICHA DE INSPECCION TECNICA - VIVIENDA 22

La vivienda no cuenta con viga collar ni contrafuertes, en la parte de medio de la vivienda existe un muro transversal que actúa como contrafuerte pero que encima sostiene una viga de amarre de 25x 25 cm de concreto, las viguetas son transversales de guayaquil de 6" asentados en los muros sin ninguna conexión y están espaciadas cada 1.20m, la cubierta está hecha de esteras y no cuentan con presencia de

La vivienda presenta áreas de muros en la dirección vertical con 0.93 un número muy grande ya que la vivienda es rectangular y en la dirección X es de 0.32 con pocos muros travesarles.

La vivienda tiene una altura de 2.15 m sobrepasando lo permitido de 2.40 m de acuerdo al espesor del muro donde estable la norma que es 6 veces el espesor del muro, la distancia de muro vertical al muro transversal es de 7.55 m esto nos dice que la vivienda no presenta muros muy largos.

Cuenta con una configuración rectangular de 16.50 x 7 m, con pocas áreas de ambientes y formando áreas rectangulares.

Todos los bordes libres donde se encuentran vanos de ventanas y puertas están con una dimensión aceptable no habiendo bordes libres muy largos, el vano de V1 es muy ancho y no se encuentra centrado midiendo casi 2.50 m este vano debilita al muro reduciendo el área de adobes.

ASPECTOS ESTRUCTURALES

La vivienda presenta adobes de 40x40x10 cm adobes en regular calidad ya que todos los ambientes de la vivienda se encuentran revestidos para su protección pero que cuentan con un zócalo de 20 x2.5 cm para la humedad defendiendo las primeras hiladas, el piso existente es piso pulido de color de 4 cm de espesor y un falso piso de 4 cm.

ASPECTOS GEOMETRICOS

La vivienda no cuenta con una cimentación ni Sobrecimiento, las unidades de adobes son asentadas con una profundidad según el propietario que diseño su vivienda fue de 40 cm ósea 4 hiladas de adobe pero que es protegida con falso piso y después su piso pulido, en la parte de la fachada

CIMENTACION

ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

Los adobes en las esquinas de la fachada están con deterioro esto ocasiona que se formen más concentraciones debido a que no cumple la misma función que ortos muros,

El área de la cocina presenta desprendimiento en la parte superior de la cubierta y el corral esta con deterioro debido a la humedad que generan los habitantes.

Los muros fueron picados para la acometida de la instalación eléctrica, para poder embutir el tubo de fierro galvanizado y el medidor de luz, pero no han sido colocados dejado el muro con huecos y con las zanjas., las instalaciones sanitarias estuvieron visibles sin embutir en el muro, pero los grifos se observaron que generan humedad ya que se encuentran en mal estado.

CONSERVACION

FICHA DE INSPECCION TECNICA - VIVIENDA 23

La vivienda no presenta algún elemento como refuerzo horizontal ni vertical como contrafuerte, las viguetas que están hechas de guayaquil de 6" de diámetro solo alojadas en los muros en la dirección vertical espaciadas cada 1 a 1.50 m, estos elementos son de soporte para la cubierta de esteras con caña, está cubierta se encuentra en mal estado deteriorado por la antigüedad expuesto al sol por muchos años.

La mayor cantidad de muros construidos en la dirección vertical con 0.67 y horizontal con 0.46 estos datos son adimensionales el resultado de área en Ax entre el área total techada At a lo que llamamos densidad de muros.

La vivienda tiene una altura de 2.60 m lo cual no cumple con el reglamento de 6 veces el espesor del muro 38 cm, la distancia de muro al muro transversal más desfavorable es de 3.80 m siendo un muro muy largo y poniendo en riesgo ese lado de la estructura lo mínimo que debe de ser de acuerdo al espesor es 10 veces el espesor.

El vano en la fachada V1 cumple con el ancho mínimo pero no se encuentra centrada poniendo un borde libre más largo que el otro, en el muro de v2 y v3 no cumple con el reglamento donde dice que debe de estar centrada y debe de ver solo un vano, el vano de puertas se encuentran con anchos mínimos a 0.95m excepto el de la cocina que es de 1.10 m, lo cual no se permite vanos mayores a

ASPECTOS ESTRUCTURALES

La vivienda presenta revestimiento en la fachada y en el interior, las unidades de adobe son de 38x38x8.5cm adobes cuadrados para una mejor estabilidad amarrados en los encuentros con los murtos transversales de forma dentado, presentando morteros de 2 cm de espesor horizontal y en algunos casos vertical, tampoco presenta junta sísmica con las viviendas colindantes quedando expuestas a chocar

Presenta un piso de 3 cm de espesor para proteger a los muros, en la parte externa presenta una vereda con una pequeña pendiente para que la lluvia se desplace hacia afuera, no presenta zócalo, las ventanas y puerta son de fierro introduciendo mechas en los mismos adobes no quedando seguro.

Los dinteles son de madera presentando deflexiones ya que se

ASPECTOS GEOMETRICOS

No presenta cimiento ni Sobrecimiento, los adobes son asentados por debajo de la cota del terreno unos 50 cm el terreno es suelo blando tierra suelta, muy salitroso y no presenta pendiente ni desnivel entre viviendas

CIMENTACION

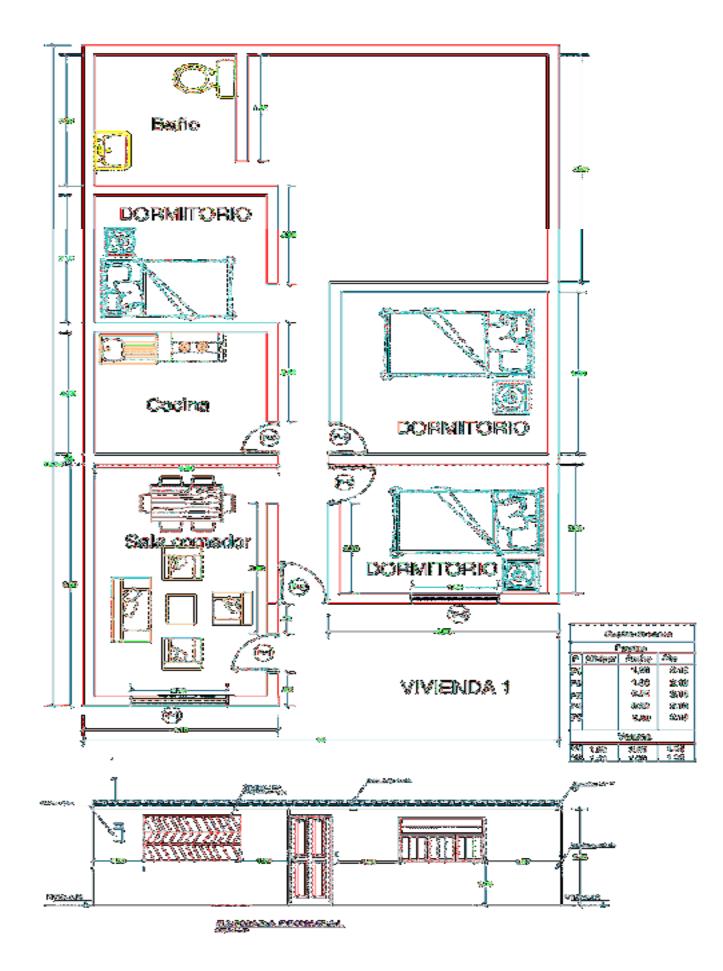
ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

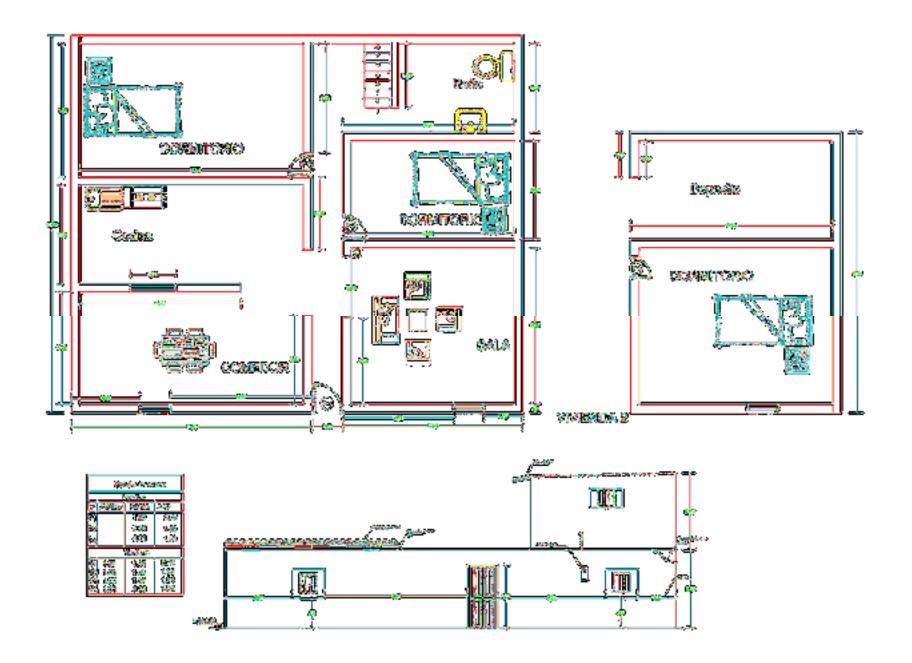
Los adobes de la vivienda se encuentran en mal estado, pero siempre en la parte traerá de las viviendas en el coral y los muros que se encuentran pro el baño quedan expuestas con el terreno ocasionando que los muros se salitre siempre las primeras hiladas, la cubierta no cubre en su totalidad todo el terreno y dejando expuesto a las lluvias e inundaciones.

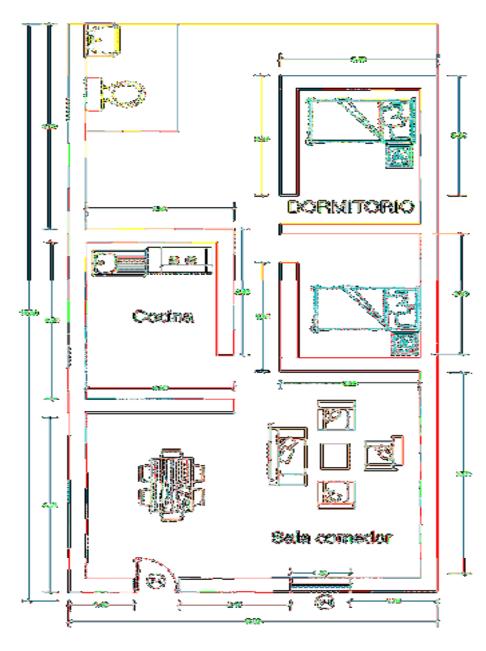
También se realizó cortes para la instalación eléctricas la acometida y la caja del medidor, los tomacorrientes fueron empotrados no respetando el reglamento que estos debe de ser visible, las instalaciones sanitarias también realizaron cortes para el tendal de tubos de PVC de ½".

CONSERVACION

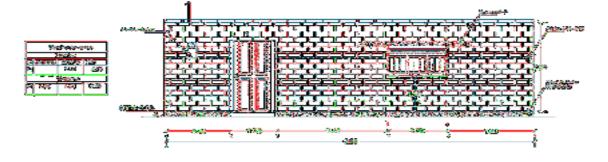
Anexo 7 Planos de Distribución y elevación

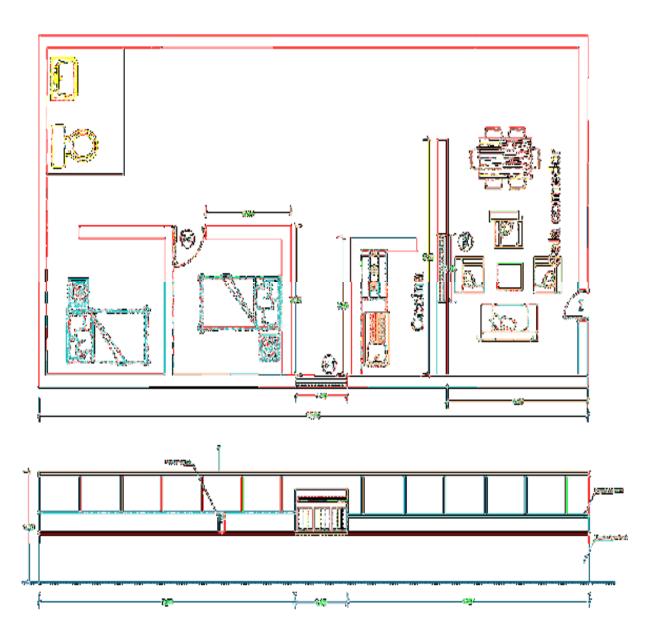




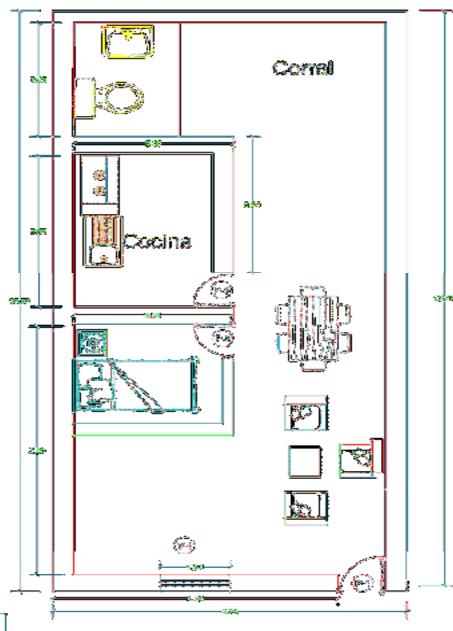


VIVIENDA S





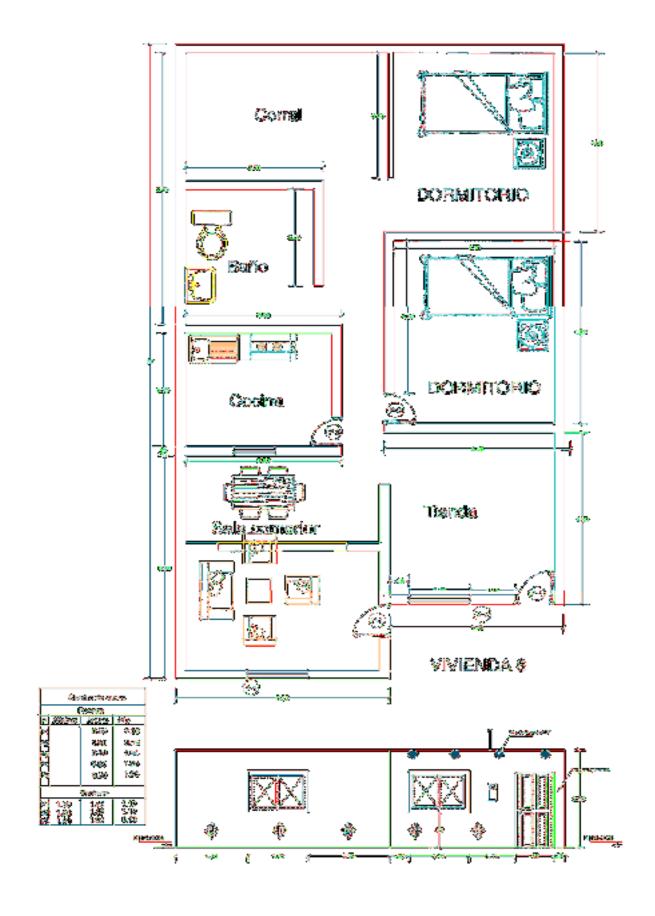
| Dussin dan sang | | | | | | | |
|------------------------------------|-----------------------|-------|------|--|--|--|--|
| | Moorles | | | | | | |
| P | P Seletar Posteo Pite | | | | | | |
| P | | 0.00 | 2/% | | | | |
| βg | | \$.03 | 1.66 | | | | |
| | *Analysis | | | | | | |
| 91 1.10 126 120 # 1.31 1.33 856 | | | | | | | |

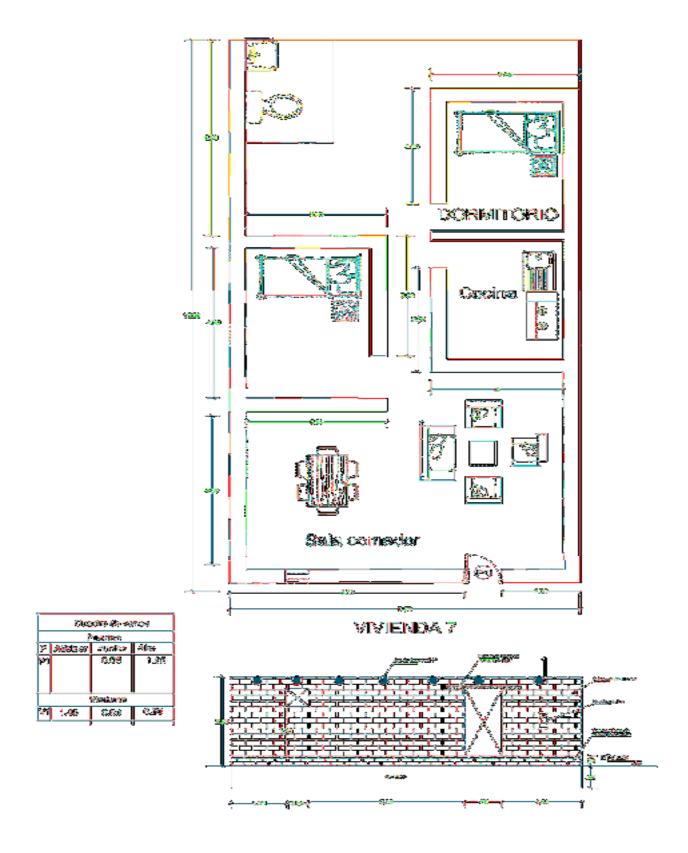


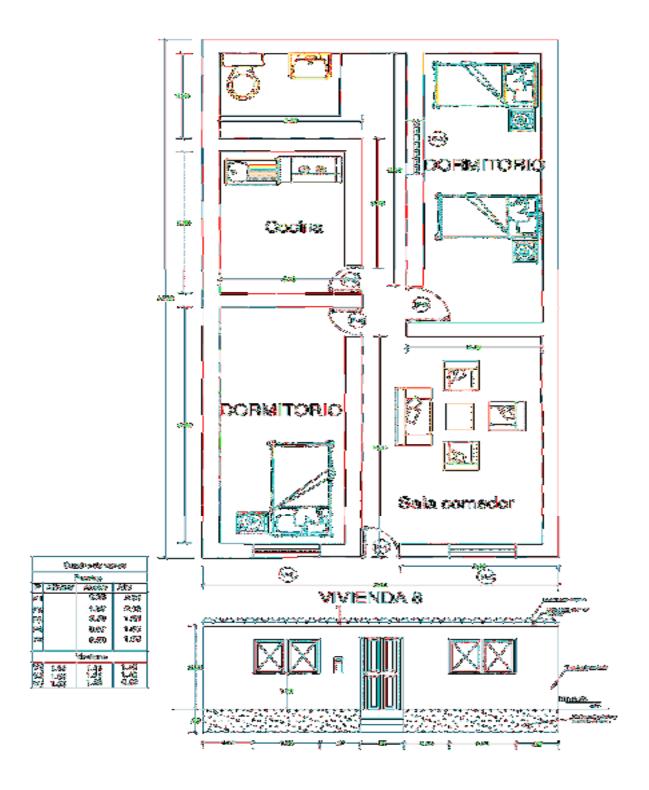
| L | Crossino de samos | | | | | |
|---------|-------------------|------------|-------|--|--|--|
| | | 150015097 | | | | |
| 100 | ARTHURSON | Appropries | A800 | | | |
| ≓ï | | 12,000 | 2,15 | | | |
| P92 | | 0.000 | 1.85 | | | |
| P48 | | 8.85 | H.255 | | | |
| Vantana | | | | | | |
| \$7 | 11.10 | 1.99 | 9.365 | | | |

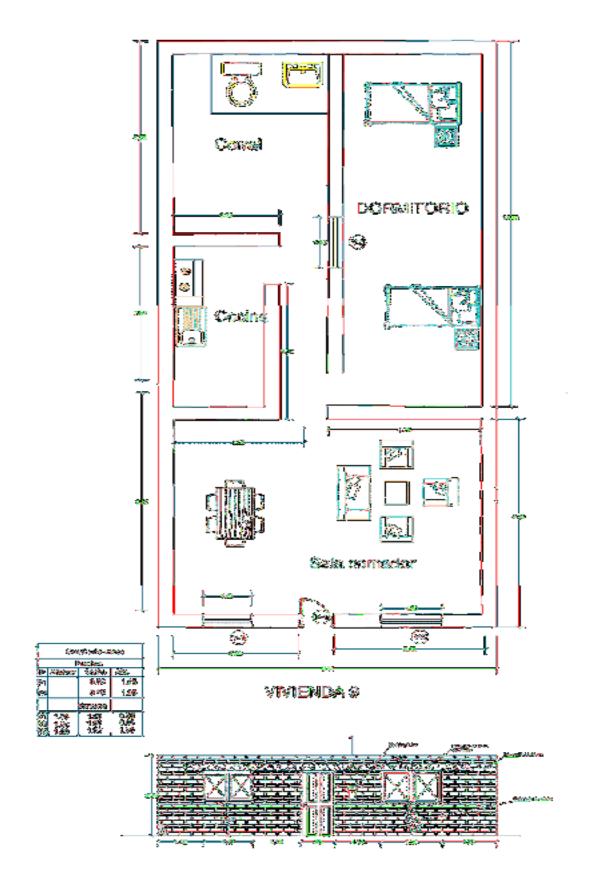


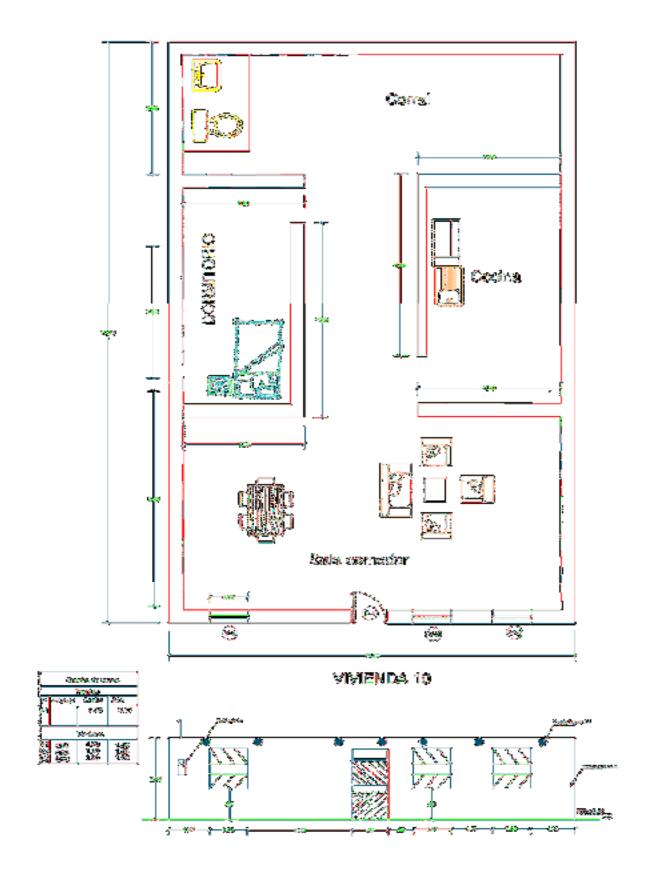
VIVIENDA 5

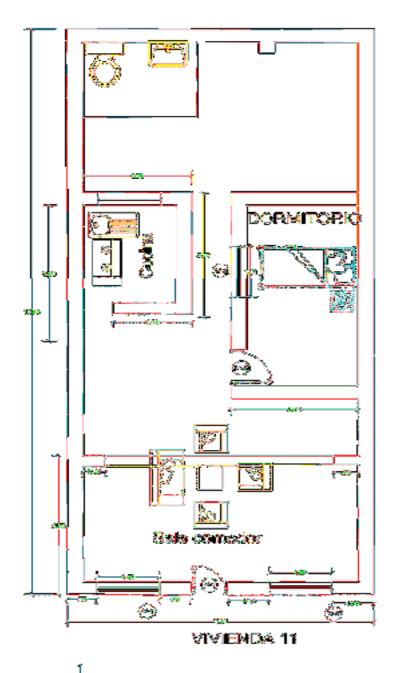


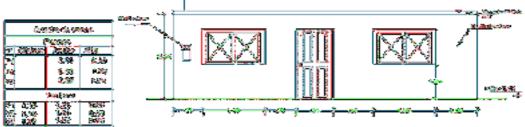


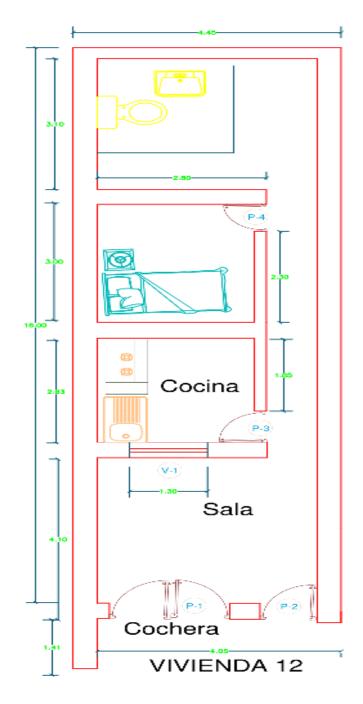






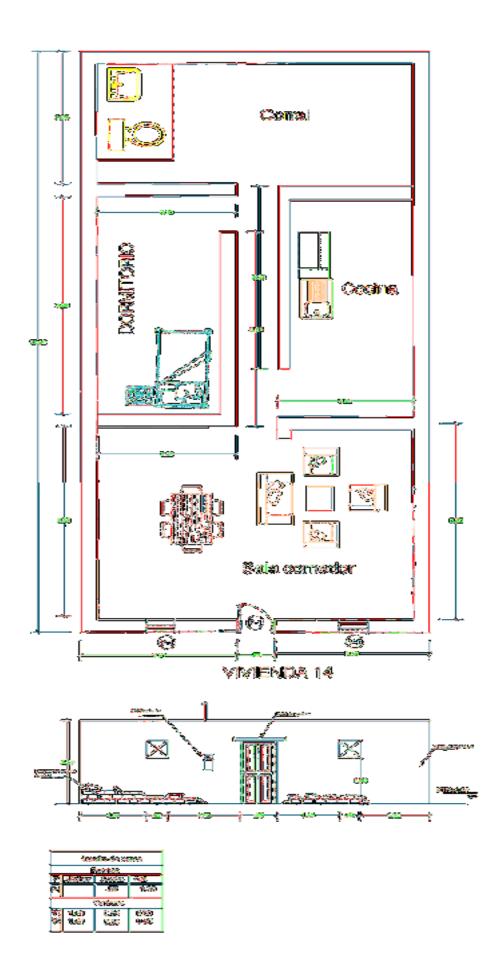


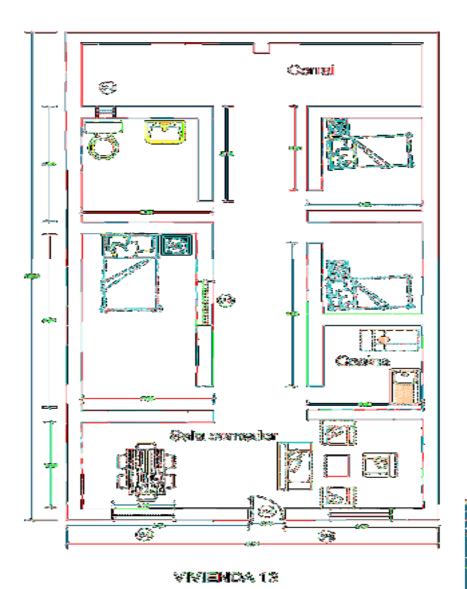




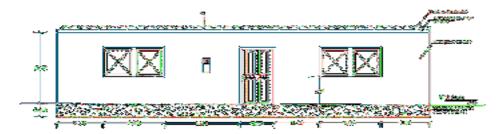
| Cuadro de vanos | | | | | |
|-----------------|--------------|--------------|--------------|--|--|
| | F | Puertas | | | |
| Р | Alfeizer | Ancho | Alto | | |
| P1 | | 2.00 | 2.15 | | |
| P2 | | 0.95 | 2.15 | | |
| РЗ | | 0.85 | 2.00 | | |
| Г | | Ventana | | | |
| V1 V2 | 1.00 1.00 | 1.50 1.50 | 1.00 1.00 | | |
| ν2 | 1.00 | 1.50 | 1.00 | | |

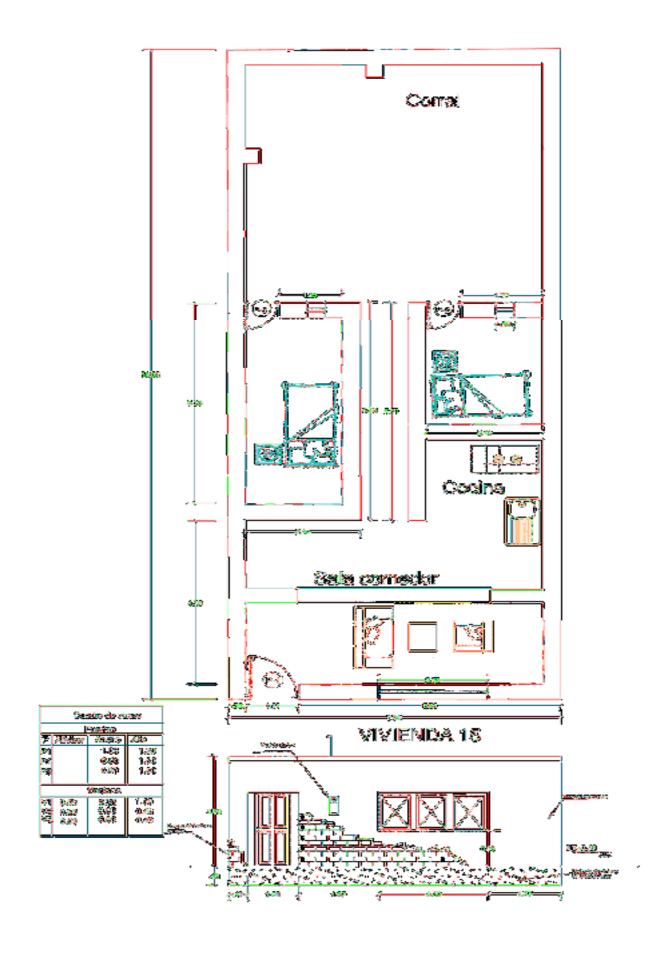


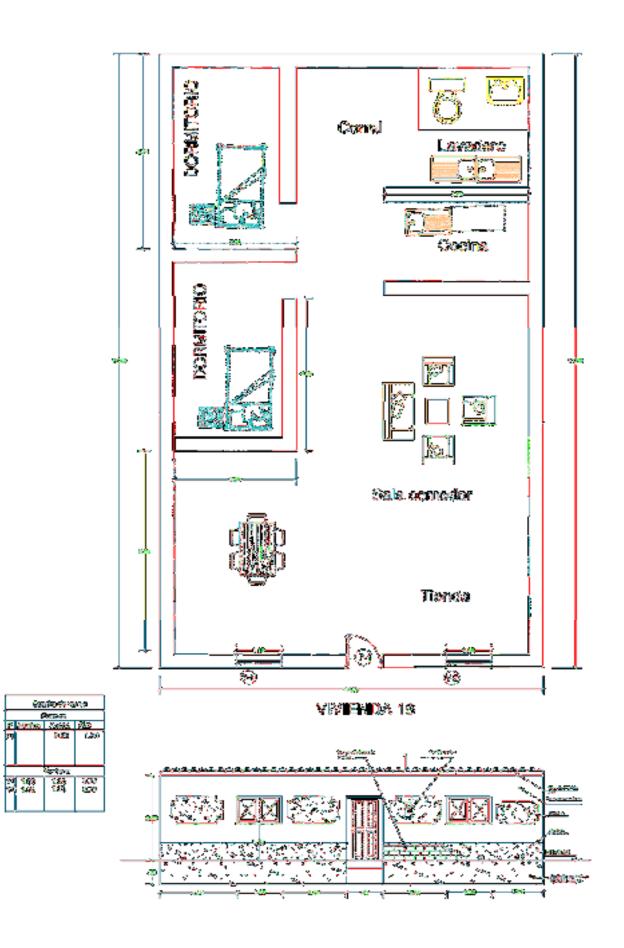


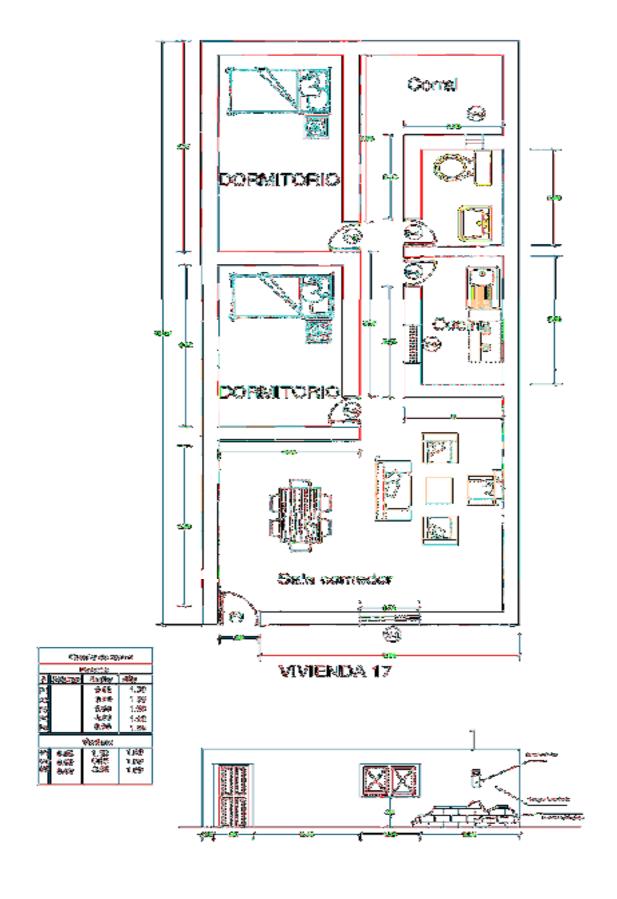


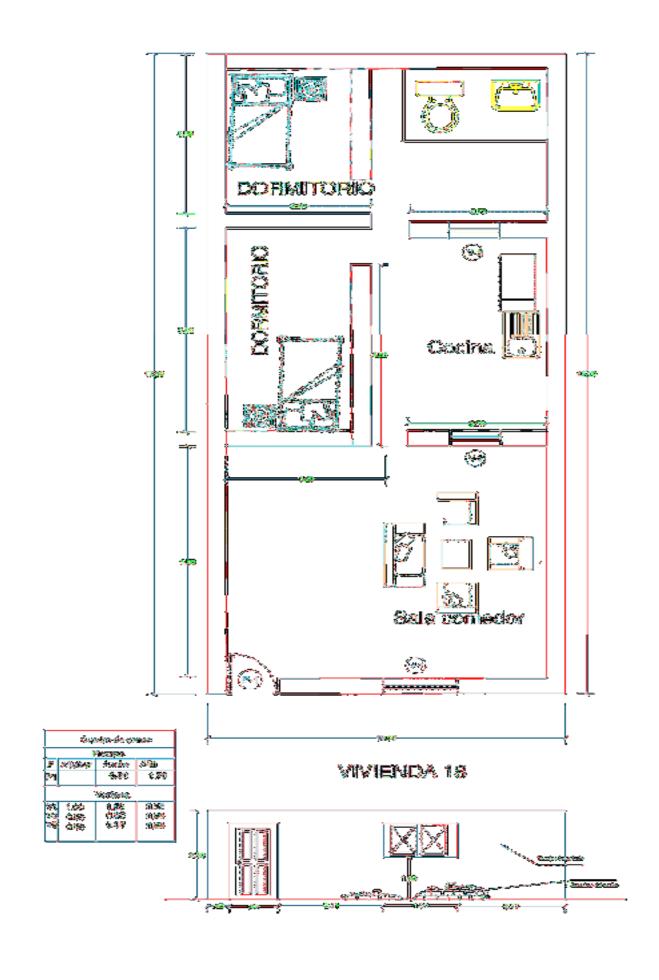
| #HOSPING HARAGE | | | | | | |
|---|----------------------------------|------------------------------|--|--|--|--|
| an" deliciones | As Co | Tiles | | | | |
| 512 | 666 | 6.20 | | | | |
| | Magazina Magazina | | | | | |
| 新 (本格) (本 (本格) (本 (本格) (本 (本格) | 1,000 1,000 1,000 6,000 | 1429 1430 1430 4472 | | | | |

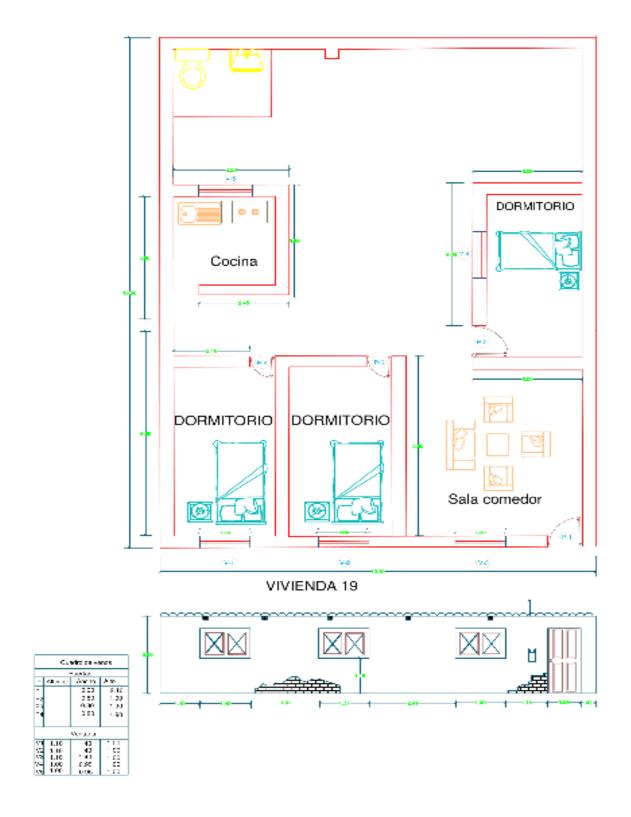


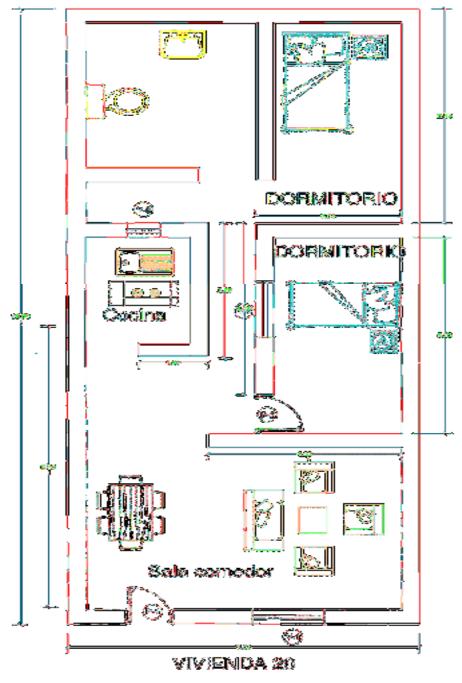


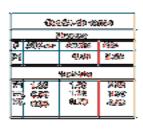


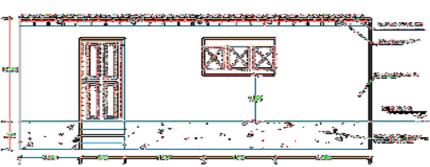


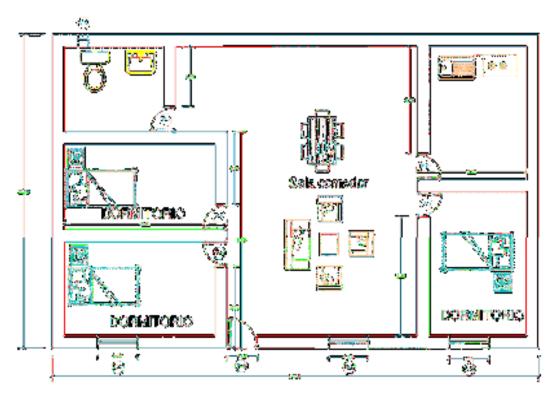




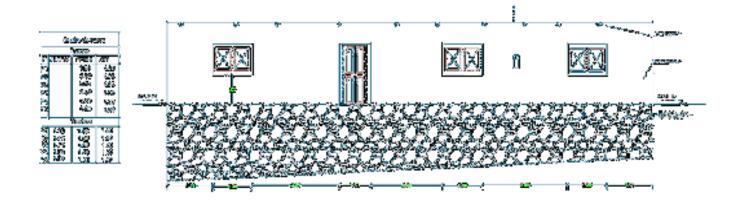


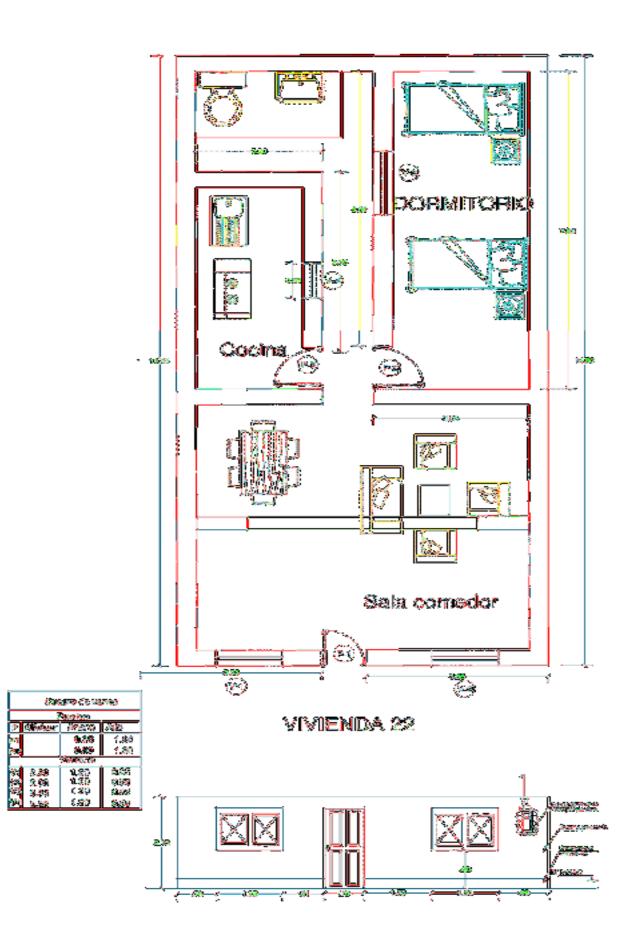


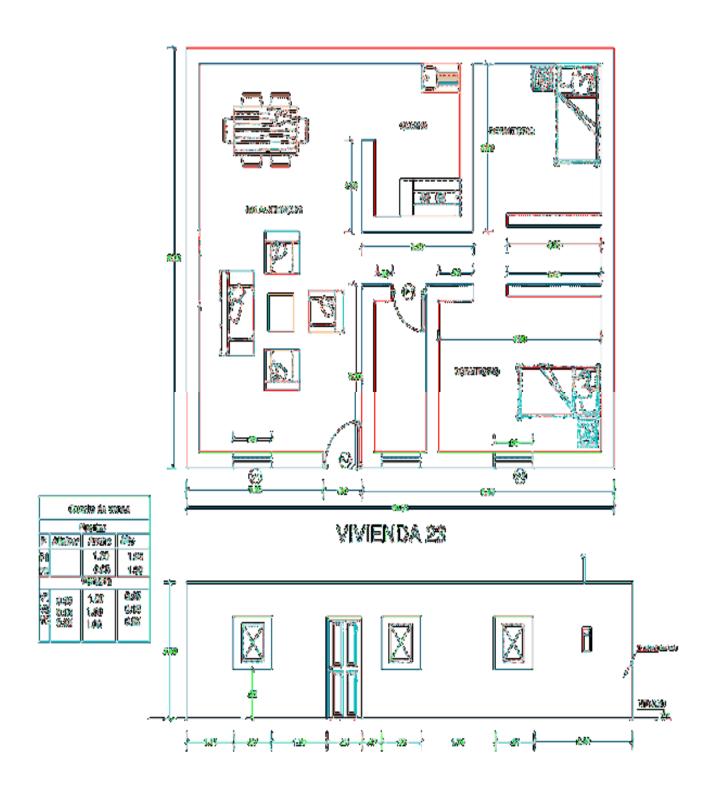




SIMBIDA SI-perdenis alla







Anexo 7

Fichas Técnicas de evaluación de vulnerabilidad

FICHA DE EVALUACION DE LA VULNERABILIDAD SISMICA - CENTRO POBLADO RIO SECO METODO DEL INDCE DE VULNERABILIDAD - BENEDETTI Y PETRINI



| | Parametro | Clase | Elementos de evaluacion | | |
|----|---|--|--|----------|------------|
| | | | Buena construcción sagún norma. | 21 | X |
| | Tipo y organización del | 0 | Munis confinados. | şi. | X 6 |
| ٠ | sistema reaktente | В | Deficiencias en el continamiento. | × | no |
| | | | Mures sin confiner autoconstruides. | × | n: |
| | | | Adobe de buena calidad. | 34 | па |
| _ | Cafidad del sistema | C | Muros con mamposteria artesanal | 3K | no |
| 2 | resistente | 120 | Buena trahezon en mamposteria. | si | Ò |
| | | | Mortero de buens raticial (2 cm) | | Þ¢ |
| 3 | Resistencia conventional | D | Numero de pisos (N) | | more: |
| | | | At: prea en plente (m²): /65-37 | | |
| | Posicion del edificio y de la | | Pendiente. | 51 | À |
| 4 | cirrentacion | Α | Roca. | × | пo |
| | th ended | í | Terceno suoku. | - 3 | À¢ |
| | | | Olscantinuidades abruptes. | × | 190 |
| 5 | Diatragmas Herizontales | 13 | Buona concetén diatragma - muro. | × | re |
| | | | Deflexion dei diafragma. | 31 | × |
| 7 | Configuracion en planta Configuracion en elevacion | D A | 2: 2:05 2: 10 Annoente o residución de misas o ateas : 10 10 4: T/H: | | |
| 9 | Distancia maxima entre mures | A | L: espaciamiente de muro transversa (m) : | <u> </u> | |
| | | | Existe estructuras de soporto. | ×. | 710 |
| | į | | Annalaje adecuacio (Yirafon- pomos) | × | FK |
| 9 | Tipo de cobierta | A | Cubierta plana. | T K | inc |
| | | 1 | Material Lisiano | 1 | 200 |
| | | | Cobiecta en lidenas concicionos. | ** | DC. |
| | | | B (bueno), R (regular) y M (maro) según parametro 2 : | | |
| | Sigmentos na | Α. | Cornita y parapetos | | |
| 10 | estructuraies | A | Tanques de agua prefabricados. | | |
| | | | Balcones y volados. | _ | |
| _ | | | B (bueno), R (regular) y M (malo) | i i | |
| | | | Muras en buena condicion , sin resuras visibles. | 3 | |
| | | Α | , | B | _ |
| 11 | Estado de conservacion | te conservacion A Edificio que no presenta fisuras pero en mal est | | - | ·- |
| | | | Meros que presentan frauras pequeñas. | - | _ |
| | I | | Muros con fractas de tamaño medio | 1 . | |
| | 1 | | Muro con fuerte deteripro en sus componintes. | | |

A June

METODO DEL INDCE DE VVA NERABILIDAD - BENEDETTI Y PETRINI

| | Parametro | Chise | Elementos de avaisacion | | |
|----------------------------|-------------------------------|----------------------------------|--|---------------|----------|
| | | | Bueno construccion según munga. | 1 4 | Т 5 |
| | Tipo y organización del | 1 | Mores confinados. | - | 3 |
| 1 | sistema resistence | B | befiriencies en el confiramiento. | Si | |
| | Saturda residente | | | ж. | Ļ. |
| _ | | | Militos sin confiner autoconstruidas. | _X | 1 |
| | 1 | | Adobe de buena çalidad. | si | Γ. |
| 2 | Calidad del sistema | - | Muros con memposteria artesanal | - 3K | |
| | resistente | C | Buona frabezon en numposter a. | i ii | t |
| | | | Morters de buena caédad (2 cm) | 18 | t |
| _ | | - | Minnero de alsos (N): | | _ |
| | 1 | | AX: sees do muno en 'X' (u:2). (85 /9 | | •••• |
| | ! | | the sends were a box of the property of the sends were sends of the se | | |
| 3 | Pesistenda convencional | 0 | Ay: when the muro on $Y' = \{m^2\}$, $I^{OQ} : \{S\}$. He with the promotion described (m) $I^{OQ} : \{S\}$. Minimum of the distribution $I^{OQ} : \{S\}$. | | |
| ٧ | resistance convencional | В | u, straig brounctio ge et tebiao (ttt) | | ••• |
| | 1 | 1 | M: numero de distragira | | |
| | i | | Ps: peso de diafragma (tn/m^2) : | A. Der 194 A. | |
| | | | Ps: peso de diafragma (m/m^2) ; $\frac{5}{2}$ /C At: area en planta (m^2) ; $\frac{8}{2}$ $\frac{7}{2}$ | | |
| | Position del edificio y de la | | Pendente | si | <u> </u> |
| 4 | | A | Borse | - × | 1 |
| | Cimentacion | 177 | Terreno suelto. | | _ |
| _ | | | Elsconfiniriades abroptes. | Я | _ |
| 5 | Disference transcript | | Elistor-linariades acroptos. | si | 7 |
| S Diafongross Hortzontales | β | Buena conesido distragma - muro. | X | | |
| _ | | | Deflexion del diafragme. | si | 1 |
| | | | a; 237 | | _ |
| 5 | Configuración en planta | 0 | le , | | |
| | | | 15 | | |
| | | | Aumento o reducción de mesas o areas : | CATA | |
| , | Configuracion en | | T | | - |
| 1 | elevacion | A | L- | | |
| | 1 | | F | | |
| - | | | V/4: | | |
| R I | Victoricia maxima entre | A | Li espadamiento de muio transversal (m): \$2.20. Si popenie del muio maestro (n.): 0.5.5 | | |
| 5 | (Flarida | 4 | Supposer del muro maestro (m): 0.35 | | |
| _ | | | Stropense del muro maestro (m): 0.5 8 Factor I./S: 70.00 | | |
| i | , | | Britte estructuras de soporte. | × 1 | п |
| | ſ | | Antalaje adecuado (Tirafon- pernos) | € | |
| | Tipo de cubierta | | Cubierta plana. | | _ |
| | | 77 I | Mater al Liviano. | * | 0 |
| | I | | Cultierta en buenas condiciones, | 9< | 0 |
| - | | | Without Bloom Street Street | Si | À |
| ź | Elementer | | B (bucno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : | | |
| ρĺ | Elementos no | | Contizaly parapetos. | - | |
| - [| estructurales | / 1 | Tanques de agua prefabricados. | - | |
| _ | | f | Balcones y votedos. | | _ |
| 1 | | | B (buone), R (reguler) y M (malo) | - | _ |
| - [| 1 | | Muras on issena condicion , sin fiscos warbles. | ** | |
| 1 | | | Edificio que no presenta fisuras pero en mal estado. | M | _ |
| ١ļ | Estado de conservacion | $C \perp$ | Advances quantum presenta risuras pero en mai estado. | | |
| 1 | | | Muros que presentan disuras paqueñas | | |
| 1 | 1 | | Muros con liauras de tamaño medio. | <i>R</i> . | |
| - 1 | | | Mura can fuorra deterines en eus contra | | |



Muro con fuerre deterioro on sus comprendes.

METODO DEL INDCE DE VULNERABILIDAD - BENEDETTS Y PUTRINI

| | 9arametro - | Clase | Elementos de evaluacion | | _ |
|----|---------------------------------|---------------|--|-------------------|------|
| | | | Buera construcción según norma. | | 5.2 |
| _ | Tipo y przanicze ón del | _ | Muros confinedos. | yi . | 04 |
| 1 | sistema resistente | \mathcal{B} | Deficiencias en el continamiento. | × | no |
| | | | Muros sin confiner autoconstruides. | * | 50 |
| | | | Adabe de buena celidad. | 1 | × |
| | Calidao del sistema | | Muros con mamposteria ertesanal | 35 | 200 |
| 2 | resistente | | Quenz trabezon en mamposteria | - X | 90 |
| | 1220 | C | Mortero de buena calidad (2 cm) | in. | 36 |
| 3 | Hesistencia convencional | c | Numero de pisos (N): 0.4 . AX: area de response (m^2) (m^2) 0.56 0.5 Ay: area de muro co 'y' (m^2) : 9.79 9.5 II: altura promedio de entrepiso (m) . 0.2 : 0.5 M: numero de diafragma 0.5 Ax: sesso de diafragma 0.5 Ax: area en planta (m^2) : $(3.4 \cdot 2.2)$ | | |
| | | | At: area en planta (m²): | | |
| _ | North-Land and the state of the | | Pendiente. | si | 00 |
| 9 | Posicion del edificio y de la | A | Roca. | 9< | пп |
| | cimentation | 17 | Terreno suetto. | si | 98 |
| | | | Discontinuidades abruptas. | si | DĆ |
| 5 | Diafragmas Horizontales | C | Buena coneción diafragina - mirro. | si | ÀC |
| - | | \ \-\ | Deficaion del diafragma. | 42× | no |
| 6 | Configuracion en planta | C. | 7 80 7 80 | | |
| 7 | Configuracion en elevacion | A | Aumento o reduction de masas o areas : | | |
| | Distancia maxima entre | | L: especiamiento de muno transversal (m): | | |
| 3 | Nacoucia mazzina emire | A | S: vspesov dei nun a maestro (m): | construct the big | |
| | IPPORTS. | 7.7 | Factor L/S: 4063 | | |
| | | | Coste estructures de soporte | × | ro |
| | | | Annataje ademiado (Tirafon- pernos) | 5 i | PQ |
| 9 | Tipo de cubierta | C. | Cubierta plana. | 200 | no |
| | | | Material Liviano. | × | no |
| | | | Cubierta en oueras condiciones. | si | 70 |
| | | | 8 (bueno), R (regular) y M (maio) según parametro 2 : | 1 . | |
| | Clementos no | ١. | Comiza a parapetos. | : - | |
| 10 | estructura es | A | Tapques de agua préfabécados. | | |
| | | j | Balcones y volados. | - | |
| _ | | 1 | B (bueno), R (regular) y M (maio) | 1 | |
| | | 1 | Muras en buena condición , sin fisteras visibles. | Æ | N. |
| | | é | Edificio que no presenta fisuras pero en mal estado. | - 80 | |
| 11 | Estado de conservacion | | | | |
| | | C | Muros que presentan fisuras poqueñas. | | |
| | | - | Muros con fisuras de tamaño medio. | 2 | 1.1 |
| | I . | 1 | Muro con fuerte deteriuro en sus componites. | 9 | 1 |



| 5 | | | LA PERSONAL PERSONAL PROPERTY (A COMPANY COMPA | ļ |
|--|--|----------|--|--|
| Ì | 1,303 | | | ì |
| <u>[</u> | ne san inggananana na menana Pangangungg | (Mi)(0 | Marcon series and the series are the series and the series and the series are the series are the series and the series are the | S. |
| | क्षेत्रक क्षेत्रक स्थाप क्षेत्रक क्ष्मणीय स्थाप | Ž. | Formulation (Control of the Control | 1 |
| | talijaklas Ist bija | | Andrewski and State | |
| ************************************** | in industry | ø | The second secon | A CONTRACTOR OF THE PARTY OF TH |
| 6 | STATES CONTRACTOR | 2. | | 4 |
| e e | mistro incresso | € | Section of the sectio | ļ |
| | Source from | Si. | de de proposition de la company de la co La company de la company d La company de la company d | ļ |
| | #10@8658@3*** Strans | Å, | The properties of the state of | Service references |
| 3 Ta | PERSONAL PROPERTY. | | DE in the graph to the property of the court of the state | 17.7 48 |
| | TO SERVICE STATE | <u>.</u> | Proportion of the state of the | Section Section |
| 554 1554 1 | Sistematica Sistematica ANNOSIA | ø | The state of the s | \$ 1 X 1 1 4 |
| | 452889854807860 | 8 | Control of the contro | 大学の一年の一年の |

3



:

FICHA DE EVALUACION DE LA VULNERABILIDAD MAMILA - LENTRO POGIADO NIO 3500 METODO DEL INDCE DE VULNERABILIDAD - BENEDETTI Y PETRINS



| T | Parametro | Class | Elementos de evaluación | -,- | |
|-----|--|----------------|---|----------------|------|
| _ | | | Buena construcción según norma. | X | na |
| - 1 | Tipo y organización del | | (Muros confinados. | si . | þ¢ |
| 1 | sistema resistente | 14 | Deficiencias on al confinamientos | 3< | по |
| - 1 | 212001110 17 11111 | | Muras sin confinar autoposstruidas. | ×. | no |
| - | | _ | Adebe de buena cafulad. | Ж | PKA |
| - 1 | | | Muros con mamposteria arresanal | X. | 70 |
| 2 | Calidad del sistema | A | Buena trabezon en mempiositria. | 3 | 90 |
| " " | resistente | , , | | <u> </u> | 99 |
| i | | | Mortero de buera calidad (2 cm) | | 40 |
| П | | | Numero de plios (N): 75.2 4 Att large de muto on "X" (m²): 75.2 4 | | |
| - 1 | | | Accesses de muro or "X" (m²): | | |
| - 1 | | | Av. area de muro en Y (m²) | | |
| 3 | Resistencio convencional | C | H: altura promedio de entrepso (m) | | |
| - | The section of the se | ~- | IM: numero de distracción | | -107 |
| | | | De nove du rimfratura (ten (mi). C./O | | |
| - | 1 | | At: area en planta [ss²]: | | |
| _ | | - | Pendente. | si | àb |
| | Posicion del edificio y de la | | | × | 00 |
| 4 | cimentacion | A | Roca | - | ×6 |
| | (IIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIII | | Teirreng sug to. | | - |
| - | | _ | Discontinu dades abruptas. | 덞 | inc |
| 5 | Diatragmas Hericontales | A | Buena conexión disfragma muro. | × | nr |
| | | 1. | Deticulon del dialragma. | 5 | Xi |
| 6 | Configuracion del planto | C | i: £ 20 Aumento o reducción de matas o arcas | -:- 6 | |
| | | 1 | T: | | |
| 7 | Configuration en | / \ | H: 2.55 | | |
| | elevation | | T/H: 0,86 | | |
| | <u>' </u> | | T/H: | | |
| | (Xstarycia mexima entre | | E: especiamiento de muro transversel (in): | | |
| 8 | manos | A | 5; esnesur del nuro macstro (m): | | |
| | mans | 10 | Fector L/S: 70-35 | | |
| - | | | Existe estructuras de soporto. | 3K | 700 |
| | 1 | 12 | Ancelage adecurrent (Tirafon- pernos) | ŝ. | X |
| 9 | Tipo de cubierta | B | Cubleita plana. | * | · no |
| 4 | The accoment | 100 | Material Uwano. | sK. | no |
| | | | Cublerta en buenas condiciones. | ý. | i m |
| _ | | | 6 (Imeno), 8 (regular) y M (male) según parametro 2 : | | |
| | | 1 | | | |
| 10 | Ejementos do | Α | Corrise y parapetos. | F . 5 | |
| | estructurales | 14 | 'anques de agus profabricados. | - | - |
| | ! | Į. | Balconés y volados. | _ | |
| | | 1 | B (tuene), R (regular) y M (meio) | | |
| | | 1 | My aux en huena condicton , sin feuras visibles. | $\frac{0}{1}$ | |
| | | 1 | Edificio ese no presenta feuras pero en mal estado. | | |
| | | | | | |
| 11 | Estado de conservacion | IA. | Muros que presentan fisuras regileñas. | | |
| 11 | Estado de conservacion | A | Muros que presentan fisuras pequeñas. | \vdash | _ |
| 11 | Estado de conservacion | A | Muros que presentan fisuras pequeñas. Muros con tisuras de tamaño medio. Muro con fuerte deterioro en sus componitos. | | |



| *************************************** | Particular Services | Zakana kanana kanana (inggan) | |
|--|---------------------|--|--|
| Secretary of the second | Section Section 1 | The same of the sa | To his promotion 1 |
| 2. September 2 | A 30 15 15 | Property of the Control of the Contr | camparanana yaketre an ia |
| d dipograpsicalism sempresidente | Re St | | |
| detail alean | | partinate productive (n. 1964). Status and an argent productive (n. 1964). An architectural productive (n. 1964). Andrews and an architectural (n. 1964). | |
| in Andrews servers | and the second | Trada de la companya della companya della companya della companya de la companya della companya | per la Chare |
| R Section & Local Const. | | Pando de la companya del companya de la companya del companya de la companya de l | |
| le Mitriespece librida | wani 🐴 | The State of the S | |
| li designeration of | sone 35 | A through programme, there is no stream to the same of | Carrier Company |
| Totaline April | | The state of the s | to any automorphism of the control o |
| A Million Secure Section Windows | . A. | | Britis de la companya |
| A Section | * | The company of the state of the | |
| Superior superior | | The second secon | in the second |
| | | A STATE OF THE STA | |



eç.

Đ.

ş

METODO DEL ONDCE DE VULNERABILIDAD - BENEDETE Y PETRINI

| | | 1 | . " | v |
|---|---|----|-----|---|
| | ĸ | 1 | in. | ì |
| | | | | o |
| | - | 77 | | 7 |
| ٠ | | | | |

| | Parametro | Clase | Elementos de evaluacion | | | |
|----|--|-------|--|------|-----|--|
| 1 | igo y organización del sistema resistente | C. | Buene construction según norma. | Si | 96 | |
| | | | Mrans confinados. | si : | 360 | |
| 1 | | | Deficiencias en el confinamiento. | × | по | |
| | | | Muros sin cent nar autoconstruidas. | ₩Ç | ro | |
| | | | Adobe de buena calidad | 2 | 24 | |
| 2 | Calidad del sistema resistente | В | Muros con mamposter a artesensi | 35 | no | |
| | | | Buena trabezon en mamposteria | 24. | no | |
| | | | Mortero de buena nalidad (2 cm) | - 58 | EO | |
| 3 | Resistencia convencional | c | Nomero de pisos (M): Alt ansa de nuno en "X" (m²): \$256"} Ay: area de muro en "Y" (m²): \$2.35 H: altura pronectio de educepiso (m): \$2,32 M: numero de disfragna: Ps peso de diafragna: (ze/m²): \$2.60 At area en pisota (xe²): \$2.72 | | | |
| - | | | Den(Santa | i și | 196 | |
| 4 | Posicion del edificio y de la cimentación | C | Roca. | | 94 | |
| | | | | | 00 | |
| | | | Terrono sucito | 9 | | |
| 5 | Diafragmas Horizontales | C. | Elscontinuidades abraylas. | _ | 04 | |
| | | | Bueno conexión diafragma - muro. | 4 |)xt | |
| | | | Deticalen del diafragma. | si | X | |
| 7 | Configuracion en elevacion | Α | b: | | | |
| e. | Distancia maxima entre muros | Α | L expectamento de muro transversol (m): | | | |
| | Tipo de cubierta | C | Euste estructures de soporte. | 51 | 70 | |
| | | | Ancalaje adecuado (Tirafon-pernos) | .5) | 24 | |
| 9 | | | Cubierta piana. | * | TK. | |
| | | | Material Liviano. | 26 | .93 | |
| | | | Cubierta en buenas condiciones. | 51 | 300 | |
| | | | B (bueno), R (regular) y M (maio) según parametro 2 : | - | | |
| 10 | Elementos no estructurales | A | Contiza y pszapetos. | · - | | |
| | | | Tanques de agua pratabricados. | 1 | | |
| | | | Refixmes y vollance. | | | |
| _ | | _ | B (hiteno), R (regular) y M (maio) | - | | |
| 11 | Estado de conserveção | c | Muros en la sena condición , sis fisaras visibles. | | | |
| | | | Felficio ope no presenta fisuras pero en mal estado. | | | |
| | | | | | | |
| | | | Mores que presentan fisuras pequeñas. | - R | | |
| | | | Mistos con fisuras de tamaña medio. | | | |
| | | | Music con fuerte deteriore en sus componentes. | | | |

Jacob 10

METUALLY DEL INDEE DE VOUNERABILIDAD - BENEDET IT Y PETRINI

| | 1 437 |
|-----|-------|
| | |
| | 1.0 |
| 42. | 0 |

١

| 1 | Tipo y organización del sistema resistente | _ | Buena construccion según norma. Miuros continados. | 51 51 | ind indicates |
|---------------|--|---------------|--|-----------|------------------|
| 7 | | ~ | Muros continados. | Ni. | .240 |
| 7 | sistema resistento | | | | 1 per |
| , | | C | Deficiencias en el confinamiento. | 94 | no |
| , | | | Muros sin confinar autoconstruidas. | 火 | 110 |
| , | | | Adope de boene calidad. | si | DQ. |
| | Calidad del sistema | | Muros con mamposceria artesanal | 95 | no |
| 1 | resistente | 2 | Buena trabezon en mamposteria. | -\$X | 1111 |
| | | C. | Mortero de puena calidad (2 cm) | S | ρq |
| 3 | Resistencia conventional | C | 00.50 | | |
| \rightarrow | | | Pendleste. | si I | ~ |
| 4 | Posicion del edificio y de la | C | Roca. | si si | O40, Noti |
| ٦ | cimentacion | · | Terrena suelto. | P(, | ng |
| | | _ | Discontinuidades abruptas, | - | |
| 5 | Diafragmas Horbomales | | Risena coneción diafragria - moro | 9i 9i< | HQ: |
| ² | managinas norvicioses | 1 | Deflexion del diafragma. | 95.5. | iiii ėe |
| \rightarrow | | | a: 3.7 | | |
| 7 | Configuracion en planta Configuracion en elevacion | C A | b: U S Avenuerte o reducción de trasas o areas : | SEM S | |
| g. | Distancia materna entre | 4 | T/H: Li espaciamiento de muro transversal (m): | > | - |
| | muros | 7. | S. espesor del muro maestro (m): Qu38. (actor L/k: /3 d3 | | |
| \neg | | | Friste extructures de sopreté. | ₩ ; | 100 |
| | | | Ancalaje adecuado (Tiraton- pernas) | si | Ari) |
| 9 | Tipo de cublerte | \mathcal{B} | Cubierta plana | øK ≀ | 90 |
| | , | D | Material Liviano. | W. | nn |
| - 1 | | | Cubierta en buenas candiciones. | × | ne |
| _ | | | B (bueno), R (regular) y M (malo) segén parametro 2 : | | |
| | Elementos na | | Corniza y parapetos. | - | |
| 10 | estructurales | Α. | Tanques de agua prefabricados. | - | |
| - 1 | | ٠. | Balcanes y volados. | - | |
| 7 | | _ | B (hoeno), R (regular) y M (malo) | | |
| | | | Muses en buene condicton, sin figures visibles. | | |
| - 1 | | | Edificio que no presenta fisuras pero en mai estado. | | |
| - 1 | Estado de conservaçion | 8 | | | |
| 11 | The state of the s | | | | |
| 11 | | \circ | Muros que presentan fisuras pequeñas. Muros con fractas de tamaño medio. | | — |

LA Land

METODO IXL INDCE DE VULNERABILIDAD SEMICA - CENTRO POBLADO RIO SECO

| | Parametro | Gase | Elementox de evaluacion | 04 | _ |
|---|---|---------|--|---------------------------------------|----------------------------------|
| = | Tipo y organización del sistema resistente | С | Buena construccion según norma. Muros confinados. Defáciondas en el confinamiento. Muros sin confinar autoconstruidos. | si sk | P |
| 2 | Caliobid del sistema resistente | Ċ | Adolte de buena calidad. Musos con mampostena ar lesenal Buena trabezon en mamposseria. Mortero de buena calidad (2 cm) | ************************************* | 9 |
| 3 | Resistentia convettologo) | | Numero de pisos (N): | | |
| _ | | | PS: Describe distrapres 21 (2) A 1/1 | | |
| 4 | Position del solificio y de la cimentacion | C | PS: poor de distragris (tn/m^2) : | si | × |
| 4 | | C. | Ps: peor de distragrim (tn/m²): | X Si Si Si | |
| | clmentacion | C . | PS: power de distragrita (tm/m²): | S Si Si Si Si Si Si Si | no no no |
| | climentación Diafraginas Herbriotules | С С. | Ps: pack de distragrio (m/m²): | | PC no no no no no |

Existe estructuras de soporte.

Cublema en buenas condiciones.

Tanques de agua pretabilizados.

8 (bueno), R (regularly M (male)

Muros que presentan fisuras pequeñas. Muros con fisuras de tamaño medio. (Auro con fuerte deterioro en sos compormites.

Muros en buena condición , sin fisuras vivibles. Edificio que no presenta fisuras pero en mai estado

Cubierta plana.

Material Lyvano.

Comiza y paraja-rus.

Balcones y votarios.

9

10

Tipo de oublerta.

Elementas no

estructurales.

estado de conservacion.

Ancalaja adecuado (Tirafon- prence)

8 (hueno), R (regular) y M (maio) sogún parametro 2 :

sk no

no

ód

ng

51

sК

South of the said of

METODO DEL INDICE DE VULNERABILIDAD - BENEDETTI Y PETRUM

| | A . Tal. |
|----|----------|
| 15 | 2. 3 |
| 1 | ane: |
| | |
| | - |

| | Parametro | Classe | Elementos de evaluacion | | |
|-------|--|------------------|--|--------|-----------------|
| | | | Buena nonstruccion según norma. | 2 | no |
| 1 | Tipo y organización del | _ | Muros confinados | si | RÚ. |
| - | sistema resistente | 18 | Deficiencies en el confinamiente. | 245 | no |
| | | : | Muras sin confiner autoconstruidas. | × | 00 |
| | | i | Aulobe de puena raktad. | 95 | no |
| 2 | Calidad del sistema | اما | Muros con mamposterie ertesanal | 1 97 | FO |
| ٠ | resistente | IA - | Buena trabazan en mamposterio. | *** | Po |
| | | | Mertero de buena calidad (2 cm) | | 34 |
| | | | Nonces to the end | _ | \sim |
| | | 1 | 400: Area de muno en "X" (m²): 67.02 | | |
| | | ! | Ay: area de muro en 🖓 (m²): 98.00 | | |
| 3 | Resistancia convencional | D | Healthra promedle de estación tod | 2.50 | 5 |
| - | The second secon | ν | Hi altura promedia de entrepiso (m) | 5: 32. | |
| | 1 | ! | м получето се статадта | | |
| | ! | | Ps: peso de diafragrea (tn/m²); | | |
| - | | _ | At: area en planta (xx²): | | |
| ć | Posicion del sofficio y de la | | Nordente. | ăi | r/H |
| * | Girlentarings | C. | Rann. | - si | P6 |
| | | | Terreno suello | × | Po |
| _ | | | Discontinu dades abroptas. | 5 | 20 |
| 5 | Diafragmes Heridontakis | 8. | Buena conexión disfragras - muro. | 55 | RC. |
| | 1 | - | Deflexion del dial'agina. | | מונ |
| | | | A: | | |
| 6 | Configeration es gianta | C. | a: <u>S</u> S h: <u>10</u> | | |
| 6 | | | A: S S h: D L: D Aumonto o reduccion de mass ploros : MA ACES | | |
| 6 | Configuración en | | e: 3.5 h: 70 L: 70 Aurrento o reduccion de masas o press : 70, pr. 650 T | | |
| | | A | a: 3.5 b: 70 U: 70 Aumento o reduccion de masas o press : 70, parás 9 7 4: | | |
| | Configuración en | A | a: 5.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o press: 70, parás 7 F. 4: T/H: | 28 | |
| 7 | Configuración en | Å | a: 3.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o press : 70, parás 9 7 4: 774: L: expeciamiento de muro tracsversal (m): 2.5.6 | 24 | |
| | Configuración en elevación | Å | a: 3.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o press : 70, parás 9 7 4: 774: L: expeciamiento de muro tracsversal (m): 2.5.6 | 24 | |
| 7 | Configuración en elevación Distancia maxima entre | A A | a: 3.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o areas : 70, parcio 9 7 4: T/H: L: expeciamiento de muro transversal (m): 2.5 (S: éspecia del muro maestro (m): 7, 68 Factor L/S: 74, 68 | 24 | |
| 7 | Configuración en elevación Distancia maxima entre | A A | a: 5.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o argas : 70, parás 9 7 4: 7/4: L: expeciamiento de muro transversal (m): 5.5 (5.6 spesso del muro maestro (m): 74.6 8 Factor L/S: 74.6 8 | | no |
| 7 | Configuration on elevation Distance maxima entre mures | A | a: 3.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o areas : 70, parcio 9 7 4: T/H: L: expeciamiento de muro transversal (m): 2.5 (8: Aspesso del muro maestro (m): 74 68 Fixiste estructuras de soporte. Antalaje adecuado (Tirafun- pernos) | | |
| 7 | Configuración en elevación Distancia maxima entre | A | a: 5.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o argas : 70, parcio 9 7 4: 774: L: expeciamiento de muro transvensal (m): 5.5 (S: especia del muro maestro (m): 74 68 Factor L/S: 74 68 Factor L/S: 74 68 Cubierto estructuras de sinporte. Antaleje adecuado (Ticafur» pernos) Cubierto plana. | | no |
| 7 | Configuration on elevation Distance maxima entre mures | Å A | a: 5.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o argas : 70, parcio 9 7 4: 7/4: L: expeciamiento de muro tracsvensal (m): 5.5 (5: especia del muro maestro (m): 74 68 Factor L/S: 74 68 Factor L/S: 74 68 Factor L/S: 74 68 Ancaleje adecuado (Ticafur» pernos) Cubierto plana. Material Uviano. | | no 36 |
| 7 | Configuration on elevation Distance maxima entre mures | Å A | a: 5.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o argas : 70, parcio 9 7 4: 7/4: L: expeciamiento de muro transversal (m): 5.5 (5: especia del muro maestro (m): 7/65 Factor L/S: 7/765 Factor L/S: 7/765 Ancaleje adecuado (Ticafur» pernos) Cubierto plana. Material Uniano. Cubierta en buenas condiciones. | | no Seo |
| 7 | Configuración en elevación Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta | A | a: 5.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o argas : 76, parcio 9 f: 4: T/ht: L: expeciamiento de muro transversal (m): 5.5 (5.6 spesor del muro maestro (m): 7, 5.5 (7, 6.5 Factor L/S: 74, 6.5 Factor | | no seo no |
| 7 8 | Configuración en elevación Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | A A | a: 5.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o argas : 70, parcio 9 7 4: T/H: L: expeciamiento de muro transvensal (m): 5.5 (8: especia del muro maestro (m): 7 68 Factor L/S: 74 68 Factor | # | no seo no |
| 7 | Configuración en elevación Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta | A A | A: D. S. | # | no seo no |
| 7 8 | Configuración en elevación Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | A A | a: 5.5 b: 70 L: 70 Aumento o reduccion de masas o argas : 70, parcio 9 7 4: T/H: L: expeciamiento de muro transvensal (m): 5.5 (8: especia del muro maestro (m): 7 68 Factor L/S: 74 68 Factor | # | no seo no |
| 7 8 | Configuración en elevación Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | A A | a: D. S. b: 10 L: 10 Aumento o reduccion de masas o argas : 100, parcia 20 7 4: T/H: L: expeciamiento de muro transvensal (m): 2.5 (S.: espesa del muro maestro (m): 2.5 (Factor L/S: /Y 6.5 Factor L/S: // // // 6.5 | # | no seo no |
| 7 8 | Configuración en elevación Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | A A | a: D. S. | # | no seo no |
| 7 8 | Configuración en elevación Distancia maxima entre muras Tipo de cubierta Elementos no estructurales | A A | a: D. S. S. b: 100 D: 100 Aumento o reduccion de masas o argas : 100, parcio 9 T. T/H: 100 E: expeciamiento de muro transversal (m): 100 30 Factor L/S. /Y 6 S. Factor L/S. /Y 6 S. Factor L/S. | # | no seo no |
| 7 8 | Configuración en elevación Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | A A C A | a: J.S.S. h: JO L: JO Aumento o reduccion de masas o press : JOB, parcia P T H: T/H: L: expeciamiento de muro transversal (m): JOS.S.S.S.S.S.S.S.S.S.S.S.S.S.S.S.S.S.S. | # | no seo no |
| 7 8 | Configuración en elevación Distancia maxima entre muras Tipo de cubierta Elementos no estructurales | A A C A | a: D. S. S. b: 100 D: 100 Aumento o reduccion de masas o argas : 100, parcio 9 T. T/H: 100 E: expeciamiento de muro transversal (m): 100 30 Factor L/S. /Y 6 S. Factor L/S. /Y 6 S. Factor L/S. | # | no no no |

Work There was

METODO QUE INDICE DE VULNERABILIDAD SISMICA - CENTRO POBLADO RIO SECO METODO QUE INDICE DE VULNERABILIDAD - GENEDETTI Y PETRINI

| | Parametro | Clase | Elementes de evaluacion | | 11 |
|-----|-------------------------------|-------|---|--------------|------|
| | | 1 | Buena construccion según norma. | T - | 1.32 |
| ١, | Tipo y organización del | 1_ | Muros confinados. | si | No. |
| 1 | sistema redistente | 10 | Deficiencias en el confinamiento | si | 100 |
| | | | Muros sin comfiner autoconstruides. | 9K | np |
| _ | | - | | 98 | na |
| | Calidad del sistema | | Adobe de buena calidad. | ⇒K. | 30 |
| 2 | resistante | A | Muros con mamposteria artesanal | * | (9) |
| | i i castantas | 150 | Buena trabason en mamposteria. | sk. | 100 |
| _ | | - | Mortero de buena calidad (2 cm) | * | no |
| | | 1 | Numero de pisce (N): | | |
| | 1 | i | | | |
| | | | Ayr. assas de muro en 'y' (m²); | | |
| 3 | Resistencia convencional | | Ay: area de muro en 'y' (m²); 30 12 H: altura promedio de entrepiso (m) 5.75 m | | 1.15 |
| | | 1 | M: numero de chatragma | | |
| | ! | | Ps: preo de diafragma (tn/m²); O: (f | | •••• |
| | | í | At: area en planta (m²): | | •••• |
| | Pasicion del editicio y de la | | Pendlente. | Si i | RC) |
| 4 | Othentacion | B | Roce, | SI I | |
| | Camericación | | Traveno suelto. | | NO. |
| | | _ | Discominuidades abrustas. | * | 150 |
| 5 | Distragmas Horizonzaies | A. | Buena conexión diafragina - muro. | - 59 | 96 |
| | | ~ | Octiculos del diarragma. | | по |
| | | | d as | 9i | DĢ |
| 6 | Configuracion en prienta | P | #: | | |
| | and the second cut have to | - | 6.00 | | |
| - | | - | L 6.00 | | |
| i | Configuration en | | Aumento o reduccion de masas o areas : | CM/9 | _ |
| 7 | | A | T: | | |
| - 1 | clevacion | 7* | Н: | | |
| - | | | T/H: | | |
| . 1 | Distancia maxima cerre | en i | L: espaciamiento de muro transpersol (m) : | .S | |
| 8 | frorps | /-\ I | S vapesor del muro maestro (m) | | |
| - | | | Factor 1/5: | | |
| - 1 | | | Existe estructures de soporte. | 9 ₹] | na |
| _1 | | | Ancalaje adecuado (Tirafon- pernos) | X | 1.0 |
| 9 | Tipo de cubierta | - 1 | Cutiene plana. | | 114 |
| - 1 | | . 1 | Material Livena | * | 90 |
| _ | | AL | Cubierta en bueras condiciones. | * | mo : |
| | | | | | |
| Т | | · · | B (busho) R (regular) v M (regio) region according | × | - |
| | Elementus no | | B (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : | | _ |
| 10 | Elementos no estructurales | Α. | 8 (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornice y paraponos | | |
| .0 | | Α | 8 (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornize y parapetos. Tanques de agua prefebricados. | | |
| .0 | | Α | 8 (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornize y parapetos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. | | |
| 10 | | Α | B (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornize y parapetos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. B (bueno), R (regular) y M (malo) | | |
| 10 | estructurales | Α | B (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornize y parapetos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. B (bueno), R (regular) y M (malo) Muras en buena condición , sin fisuras visibles. | | , |
| 10 | | A | B (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornize y parapetos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. B (bueno), R (regular) y M (malo) Muras en buena condición , sin fisuras visibles. Edificio que no prosente fesuras acro en mal catado. | | , z |
| | estructurales | A | 8 (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornize y paraperos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. B (bueno), R (regular) y M (malo) Muros en bueno condición , sin fisuras visibles. Edificio que no prosente fesaras pero en mai estado. Muros que presentan fisuras poqueñas. | | 12 |
| | estructurales | A | B (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornize y parapetos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. B (bueno), R (regular) y M (malo) Muras en buena condición , sin fisuras visibles. Edificio que no prosente fesuras acro en mal catado. | | 1 7 |

CONTRACTOR OF THE PROPERTY OF

FICHA DE EVALUACIÓN DE LA VALNERABILIDAD SISMICA - CENTRO POBLADO 100 SECU INICTODO DEL MIDCA DE VALNERABILIDAD - BENEDETTI Y PETRINI



| | Parametro | Clare | Elementos de evaluacion | | |
|-------|--|--------------|--|---------------------------------------|------------|
| | | | Buene construccion según norma. | si. | QC |
| . | Tipo y organización del | | Maros cardinados. | så | ЯФ |
| | sistema resistente | C | Deficiencies on el confinamiento. | sipt. | no |
| | | | Muros sin confinar autoconstruidas. | sPC | DO |
| | | | Adobe de buena calidad. | × | FIO |
| _ | Calidad del statema | | Muros con mamposteria artesenal |)K, | no |
| 2 | resistente | A. | Buena trabezon en mamposteria. | ж | TID |
| | | | Mortero de buena calidad (2 (2n)) | | X |
| 3 | Resistencia convencional | ۷ | Numero de pisos (N): | | |
| _ | | | Pendlente. | 5! | nó |
| 4 | Posicion del edificio y de la | 0 | Bora. | si | ritt. |
| " | cimentarion | B | Terrena suelto. | \$1 | 710 |
| | | | Discontinuxlades abruptas. | si | pó |
| 5 | Diafragmas Hodrontales | | Buena conexión diafragnia - mura. | sk. | no |
| | ioanagnus ramediuses | A | Deflexion del distragma. | 51 | ès |
| | | | 7.5 | | |
| 6 | Configuracion en planta | D | b: 20° | | · |
| 7 | Configuracion en planta Configuracion en chryacion | D A | b: 2.00 L: 5.00 Ausmento o reducción de masas o areas : 20.015 T: H: | | |
| | Configuracion en | | b: 2.00 L: 5.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 29.25 T: H: 7/H: L: respectamiento de muro transversal (m): 2.35 S: espesar del muro maestro (m): 0.70 Factor L/S: 6.5 1. | | |
| 7 | Configuracion en etracion Obstancia maximá entre | А | b: 2.00 L: 5.00 L: 5.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 20.00 T: H: T/H: L: respectamiento de muro transversal (m): 2.3.5 S: espesar del muro maestro (m): 0.70 Factor L/S: 6.5.1. Existe estructuras de soporte. | * | |
| 7 | Configuracion en etracion Obstancia maximá entre | A | b: 2.00 L: 5.00 L: 6.00 Ausmento o reducción de masas o areas : 20.00 T: H: 7/H: L: especiamiento de muro transversal (m) : 2.30 S: especar del muro maestro (m): 0.00 Factor I/S: 6.31 Existe estructuras de soporto. Ancabia estecasilo i Terifog, persos | * | |
| 7 | Configuracion en etracion Obstancia maximá entre | A | b: 2.00 L: 5.00 L: 6.00 Ausmento o reducción de masas o areas : 20.00 T: H: 7/H: L: especiamiento de muro transversal (m) : 2.30 S: especar del muro maestro (m): 0.00 Factor I/S: 6.31 Existe estructuras de soporto. Ancabia estecasilo i Terifog, persos | * | |
| 7 8 | Configuracion en chavacion Distancia maxima entre muros | A | b: 2.00 L: 5.00 L: 5.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 20.00 T: H: T/H: L: respectamiento de muro transversal (m): 2.3.5 S: espesar del muro maestro (m): 0.70 Factor L/S: 6.5.1. Existe estructuras de soporte. | * | 100 200 |
| 7 8 | Configuracion en chavacion Distancia maxima entre muros | A | b: 2.00 L: 5.00 L: 5.00 L: 6.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 20.00 T: H: 7/H: L: aspectamiento de muro transversal (m) : 2.3.5 S: espesar del muro reaestro (m): 0.00 Factor L/S: 6.5.1 Existe estructuras de soporte. Ancalaje adecuado Tirafon-pernos) Cubierta plana. Material Eviano. Cubiesta en buecas condicionas. | * s* | TIO XO NO |
| 7 8 | Configuracion en chavacion Distancia maxima entre muros | A | b: 2.00 L: 5.00 L: 5.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 29.00 L: 4.00 L: especiamiento de muro transversal (m) : 2.3.5 S: espesar del muro maestro (m): 0.70 Factor L/S: 6.5 L Existe estructuras de soporte. Ancalaje adecuado Teafon-pernos Cublerta plana. Material Eviano. | * * * * * * * * * * * * * * * * * * * | TKO |
| 7 8 | Configuracion en chavacion Distancia maxima entre muros | A A | b: 2.00 L: 5.00 L: 5.00 L: 6.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 20.00 T: H: 7/H: L: aspectamiento de muro transversal (m) : 2.3.5 S: espesar del muro reaestro (m): 0.00 Factor L/S: 6.5.1 Existe estructuras de soporte. Ancalaje adecuado Tirafon-pernos) Cubierta plana. Material Eviano. Cubiesta en buecas condicionas. | * * * * * * * * * * * * * * * * * * * | TKO |
| 7 8 | Configuracion en clavacion Obtancia maxima entre muros Tipo de cubierta | A | b: 2.00 L: 5.00 L: 5.00 L: 6.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 20.00 T: H: 7/H: 1.00 L: especiamiento de muro transversal (m) : 2.3.5 S: espesar del muro reaestro (m): 0.00 Factor L/S: 6.5.1 Existe estructuras de soporte. Ancalaje adecuado Tirafon-pernos) Cubierta plana. Material Liviano. Cubiesta en buecas condicionas. B (bueno), R (regular) y M (maio) según parametro 2 : Corvita y parapetos. | * * * * * * * * * * * * * * * * * * * | TKO |
| 7 8 | Configuracion en clavacion Oistancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | A A | b: 2.00 L: 5.00 L: 6.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 20.00 L: 6.00 L: especiamiento de muro transversal (m) : 2.3.5 L: especiamiento de muro transversal (m) : 2.3.5 S: especar del muro maestro (m): 0.70 Factor L/S: 6.5 1. Existe estructuras de soporte. Ancalaje adecuado Teafon-pernos Cubierta plano. Material Elviano. Cubiesta en buesas condiciones. B (bueno), R (regular) y M (maio) según parametro 2 ; | * * * * * * * * * * * * * * * * * * * | TKO |
| 7 8 | Configuracion en clavacion Oistancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | A A | b: 2.00 L: 5.00 L: 6.00 Ausmento o reducción de masas o areas : 20,000 L: 4.00 L: aspectamiento de muro transversal (m) : 2.3.5 S: espesar del muro maestro (m): 0.00 Factor L/S: 6.5 L Existe estructuras de soponte. Ancalaje adecuado Teafon-pernos} Cubierta plana. Material Liviano. Cubierta en bueces condiciones. B (bueno), R (regular) y M (maio) según parametro 2 : Corvita y parapetos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. | * * * * * * * * * * * * * * * * * * * | TKO |
| 7 8 | Configuracion en clavacion Oistancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | A A | b: 2.00 L: 5.00 L: 6.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 20.00 L: 1: H: 7/H: 2.35 S: espesar del muro transversal (m) : 2.35 S: espesar del muro transversal (m) : 2.35 S: espesar del muro reaestro (m): 0.70 Factor i/S: 6.5 1. Existe estructuras de soporte. Ancalaje adecuado Teafon-pernos} Cublerta plano. Material Liviano. Cublesta en bueces condiciones. 8 (bueno), R (regular) y M (maio) según parametro 2 : Corvita y parapetos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. 8 (bueno), R (regular) y M (maio) | * * * * * * * * * * * * * * * * * * * | TKO |
| 7 8 9 | Configuracion en chavacion Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no estructurales | А А .В | b: 2.00 L: 5.00 L: 6.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 20.00 L: 1: 1/H: 1/H: 2.3.5 S: espesar del muro transversal (m): 2.3.5 S: espesar del muro transversal (m): 2.3.5 Existe estructuras de soporte. Ancalaje adecuado Teafon-pernos} Cublerta plana. Material Liviano. Cublesta en bueces condiciones. B (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Corvita y parapetos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. B (bueno), R (regular) y M (malo) Muros en buena condición , sin fisuras visibles. | * | TKO |
| 7 8 | Configuracion en chavacion Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no estructurales | А А .В | b: 2.00 L: 2.00 L: 2.00 Ausmento o reducción de masas o areas : 20.00 T: H: 1/H: L: especiamiento de muro transversal (m) : 2.00 S: especar del muro maestro (m) : 2.00 Factor L/S: Esiste estructuras de soporte. Ancalaje adecuado Teafon-pernos Cubierta plana. Material Liviano. Cubierta plana. Material Liviano. Cubierta en buesas condiciones. B (bueno), R (regular) y M (maio) según parametro 2 : Cornita y parapetos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. B (bueno), R (regular) y M (maio) Muros en buena condiction , sin fisuras visibles. Editicio que no presenta fisuras pero en mai estado. | * * * * * * * * * * * * * * * * * * * | TKO |
| 7 8 9 | Configuracion en chavacion Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no estructurales | A A | b: 2.00 L: 5.00 L: 6.00 Ausmento o reducción de masas o arcas : 20.00 L: 1: 1/H: 1/H: 2.3.5 S: espesar del muro transversal (m): 2.3.5 S: espesar del muro transversal (m): 2.3.5 Existe estructuras de soporte. Ancalaje adecuado Teafon-pernos} Cublerta plana. Material Liviano. Cublesta en bueces condiciones. B (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Corvita y parapetos. Tanques de agua prefebricados. Balcones y volados. B (bueno), R (regular) y M (malo) Muros en buena condición , sin fisuras visibles. | * | TKO |

Company of the Angulatus

FICHA DE EVALUACION DE LA YULINERABILIDAD SISMICA - CENTRO POBLADO RIO SECO INITODO DEL INDICE DE VULNERABILIDAD - BENEDETTI Y PETRINI



| _ | Parametro | Class | Elementos de avaluacion | | |
|-------|--|---------------|--|------------------|----------------|
| | | | Bueno construccion según norma. | sl | 2 |
| 1 | Tipo y organización del | _ | Muros confinados. | SI | DC |
| • | sistema resistente | D | Deficiencias en el confinamionto. | W | De. |
| | | | Muros sin continar autoconstruidas. | * | 190 |
| | | | Adube de buena calidad. | 31 | oc |
| 2 | Calidad del sistema | C. | Muros con mereposteria artesanal | 3K | as |
| • | resistenta | _ | Buena trabezon en mamposteria. | 3K | no |
| | | | Mortero de buens calidad (2 cm) | * | ne |
| | | | Numero de pisos (N): | | |
| | 1 | | AX: area de muro en "X" (m²): 85. 64 | | |
| | 1 | | Ay: area de muro en 'y' (m²): /2 (-6 \) H: altura promodio de entrepiso (m). 2.30 M: numero de diafragine. 9 % | | |
| 3 | Resistancia convencional | - | H: altura promodio de entrepiso (m) | | |
| | 1 | C | M: numero de diafragme | | |
| | | | Ps: paso de disfregra (to/m²): 2/10 | | |
| _ | | | At: area en planta (m²): | | |
| _ | Position del edificio y de la | | Presidente | Si . | - 00 |
| 4 | rimentacion | B | Roca, | * | no |
| | TOTAL SERVICE | | Terrero suelto. | 31 | hé |
| | | | Oscontinuidades abruptas. | çi | × |
| 5 | Diafragmas Horizontales | A | Buena conessin diafragina - muro. | * | - nc |
| | | | Deflexion del distragma. | Si | 100 |
| | | | #: | | |
| 6 | Configuracion en planta | | | | |
| | configuration en planta | (. | ¥ | | |
| | coniguracion en planta | C. | E 665 | | |
| | coniguración en pianta | C | L: 8.6.5 Aumento o reduccion de mass o area: | 000 | 33 |
| , | Configuration en | | | 01327 | 73 |
| 7 | | Α. | | oveser? | 73 |
| 7 | Configuracion en | A | Aumento o reducción de mases o areas : - 70 T: | NOTE OF STREET | 73 |
| 7 | Configuracion en ellevación | A | Aumento e reduccion de masse o areas : = 70 , T: H: T/H: | 0743EF7 | |
| | Configuracion en ellevación Distencio maxima entre | A | Aumento e reduccion de masse o areas : = 70 ; T: H: T/H: L' especiamiento de muro transversal (m) : \$ 50 / | 10+3EF1 | 3 |
| _ | Configuracion en ellevación | A | Aumento e reduccion de masse o areas: = 20, T: H: T/H: L' especiamiento de muro transversal (m): = 2,30,7 S: especia del muro macazzo (m): = 2,36 | | |
| _ | Configuracion en ellevación Distencio maxima entre | A | Aumento e reduccion de masse o areas: = 70 g T: H: T/H: L' especiamiento de muro transversal (m): \$30/6 \$ especia del muro macazzo (m): \$2,36 | | 73 |
| _ | Configuracion en ellevación Distencio maxima entre | ٨ | Aumento e reduccion de mases o areas: = #0, T: H: T/H: L: especiamiento de muro transversal (m):\$ \$0,0 \$ especia L/S:\$ \$2,0 Entire estructuras de soporte. Oncolate estructuras de soporte. | _ × | |
| 8 | Configuracion en ellevación Distencio maxima entre | ٨ | Aumento e reduccion de mases o areas: = #0, T: H: T/H: L: especiamiento de muro transversal (m):\$ \$0,0 \$ especia L/S:\$ \$2,0 Entire estructuras de soporte. Oncolate estructuras de soporte. | * | no |
| 8 | Configuracion en ellaveción Distencia maxima entre muros | ٨ | Aumento e reduccion de masse o areas: 70 m. T: H: T/H: L: especiamiento de muro transversal (m): 2.50 / \$: especiamiento de muro transversal (m): 9,36 / \$: especiamiento macaziro (m): 9,36 / Factor L/S: 78 / Entiste estructuras de Apporte. | * * | no |
| 8 | Configuracion en ellaveción Distencia maxima entre muros | ٨ | Aumento e reduccion de masse o areas: 75. T: H: T/H: L: especiamiento de muro transversal (m): 2.50./ \$: especiamiento de muro transversal (m): 9,36 Factor L/S: 9,36 Entito estructuras de soporte. Ancalajo adecuado (Tirafon-pernos) Cubierta plana. | * | no |
| 8 | Configuracion en ellaveción Distencia maxima entre musos | ٨ | Aumento e reduccion de masse o areas: — 20 T: H: I' especiamiento de muro transversal (m) : | * * # | no |
| 8 | Configuracion en ellaveción Distencia maxima entre musos | Α- Λ ,Β | Aumento e reduccion de masse o areas: 70 m. T: H: T/H: 2.50 m. S especiamiento de muro transversal (m): 2.50 m. S especiamiento de muro transversal (m): 2.50 m. S especial del muro maestro (m): 2.50 m. S especial del muro maestro (m): 2.50 m. S especial (m): 2.50 m | * * * | no no |
| 8 | Configuracion en eleveción Distencio maxima entre musos Tipo de cubierte | ٨ | Aumento e reduccion de masse o areas: — 20 T: H: I' especiamiento de muro transversal (m) : | * * * * | no no |
| 8 | Configuracion en ellavación Distencia maxima entre musos Tipo de cubierte | Α- Λ ,Β | Aumento e reduccion de masse o areas: 77. T: H: T/H: L: especiamiento de muro transversal (m): 2.30./ \$ especia del muro maestro (m): 9,36 Factor L/S: 28 Estata estructuras de soporte. Ancalaja adecuado Tirafon-pernos) Cubierta plana. Material Liviano. Cubierta en buonas condiciones. B (bueno), R (regular) y M (maio) según paremetro 2 : Comise y sarapetos. | * * * * | no no no |
| 8 | Configuracion en ellavación Distencia maxima entre musos Tipo de cubierte | Α- Λ Β | Aumento e reduccion de masse o areas: 77. T: H: T/H: L: especiamiento de muro transversal (m): 2.50./ \$ especia del muro maestro (m): 9,36 Factor L/S: 28 Estata estructuras de soporte. Ancalaja adecuado Tirafon- pernos) Cubierta plane. Material Liviano. Cubierta en buonas condiciones. B (bueno), R (regular) y M (maio) según paremetro 2 : Comiva y sarapetos. Tanques de agua prefabricados. Balcones y volados. | * * * * | no no |
| 7 8 9 | Configuracion en ellavación Distencia maxima entre musos Tipo de cubierte | Α- Λ Β | Aumento e reduccion de masse o areas: 77. T: H: T/H: L: especiamiento de muro transversal (m): 2.30./ \$ especia del muro maestro (m): 9,36 Factor L/S: 9,36 Estata estructuras de soporte. Ancalaja adecuado Tirafon- pernos) Cubierta plana. Material Liviano. Cubierta en buonas condiciones. B (bueno), R (regular) y M (maio) según parametro 2 : Comivo y surapetos. Tanques de agua prefabricados. Balcones y volados. B (bueno), R (regular) y M (maio) | * * * * | no no |
| 9 | Configuracion en eleveción Distencia maxima entre muras Tipo de cubierte Flementos no estructurales | Α- Λ Β | Aumento e reduccion de masse o areas: T: H: T/H: L: especiamiento de muro transversal (m): | * * * * | no no |
| 9 | Configuracion en ellavación Distencia maxima entre musos Tipo de cubierte | Α- Λ Β | Aumento e reduccion de masse o areas: 77. T: H: T/H: 2.50./ S especiamiento de muro transversal (m): 2.50./ S especiamiento de muro transversal (m): 2.50./ S especia del muro maestro (m): 2.50./ S especia del muro maestro (m): 2.50./ S especia (m): 2.50./ Estata estructuras de soporte. Ancalaja adecuado (Tirafon- pernos) Cubierta plana. Material Liviano. Cubierta en buonas condiciones. B (bueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Comitiva y surapectos. Tanques de agua prefabricados. Balcones y volados. B (bueno), R (regular) y M (malo) Muros en buena condicion , sin fisuras visibles. Edificio que no presenta fisuras pero on mai estado. | ** | no no |
| 8 | Configuracion en eleveción Distencia maxima entre muras Tipo de cubierte Flementos no estructurales | Α- Λ Β | Aumento e reduccion de masse o areas: T: H: T/H: L: especiamiento de muro transversal (m): | * * * * | no no ho |

The Design of the Sandales

METODO DEL INDES DE VULNERABILIDAD - MEMEDETTI Y PETRIMI



| - | Parametro | Clase | Elementos de evaluacion | | |
|---|--|----------|--|----------------|----------------------|
| | | | Buerry construccion según norma. | l2 | 90 |
| | Tipo y organización del | 1 | Murus confinados. | si | 11/0 |
| 4 | sistema resistonte | D | Osficiencias en el confinamiento. | si iz | nds. |
| | | | Mirros sin comfinar autoconstruidas. | si | 'nά |
| | | | Adobe de buena calidad. | 51 | 90 |
| | Calidad del sistema | | Muras can memposteria entesensi | X | 200 |
| 2 | resistente | C | Buena trebegan en memposteria. | si | 760 |
| | T Continue | | Mortero de buena calidad [2 (m)] | Ж. | na |
| | | _ | the state of the s | - | 110 |
| | | | AX: area de muro en "X" (xx²): 19.13 | | |
| | | | Ays area de muro en Y (m²). 176.55 | | |
| 3 | Resistancia convencional | - | IND ALEGACE HIDIOCH & CMS-X | | |
| , | Resistencial convenience | C | H: altura promedio de entrepiso (m) 2.5.2 | | |
| | | | M: numero de disfragrea 10 | e source o | |
| | | | Ps: peso de diafragma (tn/m²): | | |
| _ | | | M: wenen planta (m²): | | |
| | Pusicion del edificio y de la | | Pendiente. | SI | 194 |
| 4 | cimentacion | В | Roca. | sk. | THO |
| | | | Terreno sueito. | Si | Xo |
| | | | Discontinuidades abruptas. | 86 | 110 |
| 3 | Diafragmas Horizontales | Ω | Buena conexión diafragma - muro. | 31 | 96 |
| | | | Deflexion del diafragna. | 5i | 36 |
| | | | e: | | |
| 6 | Configuracion en planta | C. | | | |
| | and a second | | | | |
| | | | <u>[</u> . ⊿∂.ು∂ | | |
| _ | | | 2 5.10 | | |
| | Configuration ee | | Aumento o reducción de masas o areas : | CNA | |
| 7 | Configuration ex | Δ | Aumentio o reduccion de masas o areas : | CNA | |
| 7 | Configuration ex election | A | Aumiento o reducción de masas o areas : | CNA | |
| 7 | | A | Aumento o reducción de masas o areas : | CAP (A | |
| | | | Aumento o reducción de masas o areas : | CAPAL | |
| 7 | elavecion Distancia massima entra | | Aumento o reducción de masas o areas : | CAPAL | |
| | elavacion | A A | Aumentio o reduccion de masas o areas : | CAPAL | |
| | elavecion Distancia massima entra | | Aumento o reducción de masas o areas : | CAPAL | |
| | elavecion Distancia massima entra | | Aumentio o reduccion de masas o areas : | e ver | |
| | elavecion Distancia massima entra | A | Aumento o reducción de masas o areas : | * | no |
| ą | elmecion Distancia maxima entra muros | | Aumento o reducción de masas o areas : | ** ** ** | no Rô |
| ą | elmecion Distancia maxima entra muros | A | Aumento o reducción de masas o areas : | ** ** | по |
| ą | elmecion Distancia maxima entra muros | A | Aumento o reducción de masas o areas : | * s | no AD no |
| 9 | elmecion Distancia maxima entra muros | A C | Aumento o reducción de masas o areas : | * s | no AD no |
| ą | elavecion Distancia maxima entra meros Tipo de cubierta Elementos no | A | Aumento o reducción de masas o areas : | * s | no AD no |
| 9 | elavecion Distancia maxima entre muros Tipo de cubierte | A C | Aumento o reducción de masas o areas : | * s | no AD no |
| 9 | elavecion Distancia maxima entra meros Tipo de cubierta Elementos no | A C | Aumento o reducción de masas o areas : | * s | no AD no |
| 9 | elavecion Distancia maxima entra meros Tipo de cubierta Elementos no | A C | Asmento o reducción de masas o areas : | * s | no AD no |
| 9 | elavecion Distancia maxima entra meros Tipo de cubierta Elementos no | A C | Asmento o reducción de masas o areas : | * s | no RO No |
| 9 | elavecion Distancia maxima entra meros Tipo de cubierta Elementos no | A C | Asmento o reducción de masas o areas : | * s | no RO No |
| 9 | elmecton Distancia maxima entre muros Tipo de cubierts Elementos no estructurales | A C | Asmento o reducción de masas o areas : | * s | no AD no |
| 9 | elmecton Distancia maxima entre muros Tipo de cubierts Elementos no estructurales | A C | Asmento o reducción de masas o areas : | * s | no xQ no no |

THE SOUTH THE PROPERTY OF SHIPLE STATES

METODO DEL INDES DE VULNERABILIDAD - BENEDETTI Y PETRINI

| | A. | 150 |
|---|------|-----|
| 1 | . 3. | 2.1 |
| 4 | · mr | 3. |
| | - | 8. |
| | - 2 | |

| | Parametro | Clase | Elementos de evaluacion | | |
|-----|--|----------------|--|---|-----------------------|
| | | | Buena construccion según norma. | 31 | nje: |
| | Tipo y organización del | _ | Muros confinados. | 31 | 00 |
| ٠ | sistema resistente | LD. | Deficiencias en el confinamiento. | 7 | no |
| | | ~ | Muros sin confiner autoconstruidas. | 34 | no |
| | | | Adobe de buena calidad. | - 4 | ne |
| | Catidad del esterna | | Muros con mamposteria entesanal | * | no |
| 2 | resistente | 11 | Buena trabagon en insimposteria. | Si | 96 |
| | 1 | C | Mortero de buena calidad (2 cm) | | ho |
| | | | Numero de pisos (N): | | -/- |
| | 1 | | AM. mas do assessed 1941 1-25. 9634 | | |
| | } | 1 | The arm de more on the Carlo | | manns. |
| 3 | Resistencia conventional | | Ay: area de muro en "V" (m²): /C-2-8°C H: altura promedio de entrepiso (m) 2:35 M: numero de diafragma (tn/m²): 6/70 | | |
| - | messies conventions | ខែ ខា | Manufa promedio de embepao (m) | | |
| | | , - | Ps: peso de diafragna (tn/m²): G/JO | | |
| | | 1 | | OR 117-15-5 | Heren |
| | | - | At: eres en plants (m²)://55 | | |
| 4 | Posicion del adificio y de la | | Pendiente. | si | (20) |
| 4 | cimantation | В | Roca. | 91 | nn. |
| _ | | | Terreno suelto. | şi | 36 0 |
| | | | Discontinuidades abruptas. | si | 90 |
| 5 | Diafragmas Hostzontales | C | Buero coneidón diafragma - muro. | sl | MÓ |
| | | | Deflexion del distragma. | si | 760 |
| | | | 3: 56 | | |
| ь | Configuracion en plenta | 13 | b: | ************** | |
| | | | | | |
| | | | L | | |
| | | | L | | |
| _ | Configuration on | 7) | Apmento o reduccion de masas o areas : | | |
| 7 | Configuration on devaden | /+ | Asimento o reducción de masas o anase: I: | | 2177 |
| 7 | | A | Asimento o reduccion de masas o anass : T: MS DECSE NOTE H: | | 217 |
| 7 | devation | A | Asimento o reduccion de masas o anass : T: MD DECSE NOTE H: | | |
| 7 | | 4.) | Asimento o reduccion de masas o areas : (T: MS DECSE ATT) H: | 75 | |
| 7 | devation | / + | Asimento o reduccion de masas o areas : T: MS DECSE ATTI H: T/H: L: respaciamiento de muro transversal (m): E. T.S., / S: osposor del mano maestro (m): 9/4/3 / | 75. | |
| 7 | elevacion Distancia maxime entre | 4.) | Apmento o reduccion de masas o areas : T: | 75. | - |
| 8 | elevacion Distancia maxime entre | 4.) | Apmento o reduccion de masas o areas : T: | 75. | no. |
| _ | elevacion Distancia magima entre muens | A. | Apmento o reduccion de masas o areas : T: | 7) ?) | no ng |
| 8 9 | elevacion Distancia maxime entre | 4.) | Apmento o reduccion de masas o areas : T: | 73 27) | - |
| - | elevacion Distancia magima entre muens | A. | Apmento o reduccion de masas o areas : T: | か (2) (3) (4) | ng |
| - | elevacion Distancia magima entre muens | A. | Asimento o reduccion de masas o areas: T: | か。 の 火 火 火 | ná no |
| - | elevacion Distancia magima entre muens | A. | Apmento o reduccion de masas o areas : T: | か 火 火 火 火 | nd no no |
| 9 | elevacion Distancia magima entre muens | A B | Asimento o reduccion de masas o areas: T: | か 火 火 火 火 | nd no no |
| - | elevacion Distancia maxime entre muens Tipo de cubierta | A. | Apmento o reduccion de masas o areas : T: | か 火 火 火 火 | nd no no |
| 9 | Distancia maxime entre muens Tipo de cubierta | A B | Asimento o reduccion de masas o areas: T: | か 火 火 火 火 | nd no no |
| 9 | Distancia maxime entre muens Tipo de cubierta | A B | Asimento o reduccion de masas o areas: T: | が (数) (3) (3) | nd no no |
| 9 | Distancia maxime entre muens Tipo de cubierta | A B | Asimento o reduccion de masas o areas: T: | が (数) (3) (3) | nd no no |
| 9 | elevacion Distancia magime entre muens Tipo de cubierta Elementos, no estructurales | A B A | Asimento o reduccion de masas o areas: T: | が (数) (3) (3) | no no no |
| 9 | Distancia maxime entre muens Tipo de cubierta | A B A | Asimento o reduccion de masas o areas: T: | 75 (27) (34) (34) (34) (34) (34) | ng no no def |
| 9 | elevacion Distancia magime entre muens Tipo de cubierta Elementos, no estructurales | A B | Asimento o reduccion de masas o areas: T: | が (数) (2) (2) (3) (3) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4 | ng no na def |
| 9 | elevacion Distancia magime entre muens Tipo de cubierta Elementos, no estructurales | A B A | Asimento o reduccion de masas o areas: T: | 75 (27) (34) (34) (34) (34) (34) | ng no na def |

The South of the Zouthers

METODO DEL INDCE DE VULNIRABILIDAD - BENEDETTI Y PETRINI

| 0.0 | : ` |
|-----|-----|
| 100 | 6 |
| | 1 |
| | |
| | |

| | | | | 46 | -0 |
|-----|-------------------------------|-------|---|---------|-------|
| 7 | Parametro | Clase | Elementos de evaluacion | 76 | |
| _ | | | Sueria construccion según norma. | 5 | 攻 |
| | Tipo y organización del | - | Muros confinados. | . 3 | 160 |
| 1 | sistema resistente | C. | Deficiencias en el confinemiento. | 3K | no |
| | | | Muras sin confinar autoconstruidas | X | mer |
| | | | Adobe de bueba kafdad. | vi l | 190 |
| | Calidad del sistema | | Muros con mamposteria arresaral | W. | 00 |
| 2 | resistento | . C | Buena trabezon en mantposteña. | 3i | sefin |
| | 12012112 | | Mortero de loseva calidad (2 cm) | 1 | 360 |
| - | | | Numero de pisos (N): | | |
| | | | AVI prop do muro on Eve. Inn21: 9:9 3 | | |
| | | | Aug 2002 do muse on 12 1-25 120 - 21 | | |
| 3 | Resistencia convencional | | H: alnu a promedio de entrepiso (m) | | |
| 5 | Resiscencia convencialiai | A- | M: numero do distragra. | | •• |
| | | | Ps: peso de diatragma (tn/m^2) : | | |
| | | | At wea on planta (m²): | | |
| _ | | | | s×. | no |
| | Posicion del adllicio y de la | ~ | Fendlente. | | no. |
| 1 | dissentacion | - | Roca. | 2X. | Xo |
| | | | Terreno sueho. | - | |
| | | | Discontinuidades alorupcas. | | 36 |
| 5 | Diafragmas Moricontales | I A | Buena conexido diatragma - muro. | sK. | (10) |
| | | 7 | Deflexion del diafragma. | , ai | 190 |
| | i | | £ 5-25 | | |
| ĥ | Coshliguracion en planta | C | b: | | |
| | | | | | |
| | | i | Augmento o reducción de masas o areas: | | |
| 7 | Configuration on | 1 4 | T: | | |
| • | elevacion | A | H: | | |
| | | | '.Т/Н | | |
| _ | | | Li espaciamiento de muro transversal (m): | 0 | |
| gt. | Distancia maxima antra | A | St espesor del muro maestro (m): QMO Rector US: 9.05 | | |
| | muras | 77 | Fector US: 9.25 | | |
| _ | | | Existe est dutures de soporte. | S. | no |
| | | | Avica aje adecuado (Tirafon-pornos) | ×4< | no |
| 9 | libo de cubierta | A | Cukierta plana. | 196 | no |
| - | | 7.5 | Mater al Liviano. | * | hra |
| | ł | | Cultierta en buenas condicionos. | X | 60 |
| • | | _ | B (bueno), R (regular) y M (male) según parametro 2 : | _ | |
| | Flementus no | ١. | Comiza y parapetos. | 100 | |
| 10 | estrucsurales | A | Tanques de agus prefabricados. | - | |
| | est than see | | Balcones y volados | | |
| | | _ | B (bueno), R (regular) v M (mate) | - | |
| | | | Muros en buerta condicioni, sur feuras visibles. | · | |
| | | | Edificio et e no presenta figuras pero en mal estado. | <u></u> | |
| 1! | Estado de conservacion | 6, | 1 | - | 0.5 |
| | | . ~ | Maros que presentan fisutas pequeñas. | - | -32 |
| | | i | Muros con fisuras de tamaño medio. | 5 | - |
| | | | Muro confluerte deterision en sus componatos. | | |



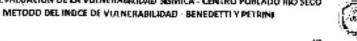
١

METODO DEL INDCE DE VULNERABILIDAD - RENEDETTI Y PETRINI

| | Parametro | Clase | Elementos de evaluacion | | |
|---|--|--------|--|---|--|
| | | | Buens overstoktelen segde norma. | 5 | ×. |
| | Tipo y organización del | ~ | Mures confinados. | 5i | ** |
| 1 | sistema resistente | D | Deficiencias en el confinamiento. | 31 | 00 |
| | | _ | Muros sin confinar autoconstruides | * | 0.0 |
| _ | | - | Adobe de buena calisad. | si | 80 |
| | Çalidad del sistema | | Muros con mamposteria artesanal | भं | 00 |
| Z | resistente | C | Buena trabezon en mentanosteria. | vi. | NO |
| | resisiente | | Mortero de buena (alidad (2 sm) | × | no |
| 3 | Resistentia convencional | c. | Numero de pisos (N): AX area do muro en "X" (m²): 73. 7.6 Ay: area de muro en "Y" (m²): 71. 6.2 H: situra promedio de entrepiso (m): 8. 58.00 At: numero de distragma 60.0 Ps. peso de disfragma (ta/m²): 920 At: area en pisota (m²): 75.200 | | |
| _ | | | | 51 | #0 |
| | Paskion del edificio y de la | | Pendiente. | | |
| 4 | cimentacion | 18 | flera. | şK. | 110 |
| _ | | ~ | Terrana sucito. | si | 360 |
| | | 1 | Discontinuidades ahriquat. | . <u> </u> | 30 |
| 5 | Diefragmas Horizontaios | 0 | Buena coneción diafragma - muro. | x | nò |
| | | - | Designation del diafragria. | × | ne |
| | | | 1. | | |
| 7 | Configuration on elevation | Α | L: 3 20 Aumento o reclassion de masas parcas : AN PARECATO F: Unit: | | |
| 7 | | A B | Aumento o recinculari de masas o arcas :A& @ioCS CATO T B: | | |
| | exercion Distancia maxima entre | | Aumento o reclusarion de masas planeas : AN PROSIGNOS T: H: 1/-1: L: Populamiento de muro transversal [m]: S: espesor del muro maestro (m): Factor U/S: Liste estructuras de séporto. | | |
| _ | exercion Distancia maxima entre | | Aumento o reclusarion de masas o arcas : AN PROSENTE I: I: I: Popularionico de muro transversal [m]: Se expesor del muro maestro (m): Factor U/S: AN PROSENTE (M): AN P | | |
| _ | exevacion Distancia maxima entre muros | ß | Aumento o reclusarion de masas o arcas : AN PROSIGNOS T: | × | na |
| 8 | exercion Distancia maxima entre | ß | Aumento o reclusarion de masas planeas : AN PROSIGNOS T: H: 1/-1: L: Populamiento de muro transversal [m]: S: espesor del muro maestro (m): Factor U/S: Liste estructuras de séporto. | *X | na bQ |
| 8 | exevacion Distancia maxima entre muros | ß | Aumento o recinción de masas o arcas : AN PROS CARTO I: I: I: Populamiento de muro transversal [m]: Se expesor del muro maestro (m): Factor U/S: Luiste extructuras de seporto. Ancelaje adecuado (Tiraton pernos) Cubierte plana Macenal tivano. | # sl | na bQ no |
| 8 | exevacion Distancia maxima entre muros | ß | Aumento o reclusarion de masas planos : AN RECESCATO F: 1/1: L: Poper inmiento de muro transversal (m) : | 式 引 张 张 | na bQ na na |
| 8 | Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta | 8 | Aumento o recinción de masas o arcas : AM PROS CARTO I: I: Popaciamiento de muro transversal [m] : | 式 引 张 张 | na bQ na na |
| 9 | Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | ß | Aumento o recinción de masas o arcas : _AL PROS CAPO I: I/-1: I: espaciamiento de muro transversal [m] : | 式 引 张 张 | na bQ na na |
| 9 | Distancia maxima entre muros Tipo de cubierra | 8 | Aumento o recinción de masas o arcas : AM PRASICADOS E. I: 1/1: | 式 引 张 张 | na bQ na |
| 8 | Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | 8 | Aumento o recinculan de masas o arcas : AN PROS CARTO I: I: Popaciamiento de muro transversal (m) : | 式 引 张 张 | na bQ na na |
| 9 | Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | 8 | Aumento o recinculan de masas o arcas : AN PROS CARTE. I: 1/1: I: Poper inniente de muro transversal [m] : | 式 引 张 张 | na bQ na na |
| 9 | Distancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no | 8 | Aumento o recinción de masas o arcas : AN PROS CAPATO. I: Populamiento de muro transversal (m) : | #X si | nd no |
| 9 | Bistancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no estructurales | 8 | Aumento o recinción de masas o arcas : _AL PROSCENTE. I: ** I/**: L: ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** | # # # # # # # # # # # # # # # # # # # | na aq no no no ke |
| 9 | Bistancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no estructurales | 8 | Aumento o recinción de masas o arcas : AM PROS CAPATO. I: Populamiento de muro transversal (m) : | #X si | na aq no no no ke |
| 9 | Bistancia maxima entre muros Tipo de cubierta Elementos no estructurales | 8 | Aumento o recinción de masas o arcas : _AL PROSCENTE. I: ** I/**: L: ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** | # # # # # # # # # # # # # # # # # # # | na n |



THE PROPERTY OF THE VIOLENIA PROPERTY OF THE V



| _ | Parametro | Clase | tion color de service de | 18 | |
|-----|---------------------------------|---------|--|--------|------------------------|
| _ | - Farametro | Liase | Elementos de avaluacion | | |
| | Time and the state | | Buena construction según norms. | si | RD |
| 2 | Tipo y organización del | D | Muros confinados. | si i | nd |
| | Abdema resistente | 12 | Deficiencias en el confinamion to. | şK. | 90 |
| | | | Muros sin confinar autoconstruides. | 36 | bo |
| | | | Apobo de liver a cafdad. | , și | 70 |
| , | Calidad del vistema | | Mutos con insimposterie artesanal | N. | no |
| | resistente | Ä | Suena trabezou en mamposteria. | 51 | 340 |
| | | D | Martero & buene calided (2 cm) | 4.0 | De |
| 3 | Resistancia convencional | C | Numero de pisos (N): O^A AX: area de muro en "X" (m^2) : $3.1.65$ Ay: area de muro en "Y" (m^2) : $1.6 \cdot 1.7$ Ay: area de muro en "Y" (m^2) : $1.6 \cdot 1.7$ H: albara promesión de entrepiso (m) 0.2 M: numero de clafragma 0.2 PC: peso de diafragma (m/m^2) : 2.00 At: area en planta (m^2) : $$ | | . . |
| | | | Pendiente. | | red |
| 4 | Posicion del edificio y de la | C_{-} | Rota. | | no |
| | rómentación | | Terreno suetto. | 1 × | X6 |
| _ | | | Discontinue/ades abruptes. | - 4 | 100 |
| 5 | Natragmas Horizontales | TO | Buene conexión disfragma i marin. | 34. | |
| | | 1.0 | Dellexion del diafragme. | 8 | no |
| - | | | 0.54 | | Ac |
| G | Configuracion em planta | С | b: 10.00 L: 10.00 Aumonto o reduizión de mosas pareas: 100 p | | |
| 7 | Configuracion en elevacion | A | 7: — — — — — — — — — — — — — — — — — — — | | |
| δ | Distancia masuma entre moros | ß | L: espacion/ento de intrio (ranversal (m)) : | , já C | |
| | | ì | Existe extructuras de soporte. | 34. | DO |
| - 1 | 1 | - 1 | Ancalaje adecuação (Tirafon- pernos) | SI IZ | 80 |
| | Tipo de cubierta | 0 | | | |

Material ivisco.

Comiza y parabasas.

Balcones y volados.

Elementos no

estructurales

Estado de conservacion

10

11

Cubierta en kwenas condiciones.

Tanques de agua prefabricados.

B (bueno), R (regular) y M (malo)

B (hueno), R (regular) y M (malo) según parametro 2 :

Muros en buena condicinat, sin feuras visibles. Edificio que no presenta fivaras pero en mal estado.

Moros que presentan físico o pequeñas. Muros con fisuras de tamaño medio. Muro con fuerte deteriora en sus companntes. 祕

si

ho

ΑG

FICHA DE EVALUACION DE LA VUINNERABILIDAD SISMICA - CENTRO POBLADO RIO SECTI METODO MEL INDICE DE VUINNERABILIDAD - DENEDETTI Y PETRAM



| į | Parametro | | Class | 7 | 19 | |
|---------------|---|-------|--|---|---|-----------------|
| | | _ | 3456 | Elementer de cont. | - 79 | _ |
| 1 | Tiple y organización | det | ! | reserva consenscripti special process | | _ |
| 1 * | vistame rasistem | 4 | D | MOUTES 4 conflictations. | - | 1 |
| | | | 1 | Deficionarias en el confinamiento. | (| |
| $\overline{}$ | | _ | | Militas Airi confinar e reconstruides | × | |
| , | for a second | 1 | | Advise de buens calidad. | × | Ť |
| 2 | Calidad del sistem | a | | Minos con marriposterio artesanal | 1 | |
| | resistente | | 1.0 | Buom test | 36 | \neg |
| _ | | - 1 | .C | Buena trabezon en mamposteria. | | - |
| | | - | _ | Martero de buene calidad (2 cm) | (- in) | - |
| | | | | Numero de pisos (NI): R 4 | - 65 | |
| | | | | | | |
| 3 | Resistencia convencia | | | Ay: Sized do Inura en 'y' (pre'): 1/2 | ģ.,, | |
| | THE PERSON NAMED IN | (Del | c t | H: attura promotiv de entropisa (m.): 1/2 M: numas promotiv de entropisa (m.) 2.43 | J.L | |
| - 1 | | - 1 | ·- | M: numero de disione | | |
| i | | -) | - in | M: numero de distragnos — C.S. Ps: perso de distragnos — (tr./m²) — C.40 | | |
| - | | | | *** ** *** (III.) (Arma / / / 2) | | |
| - 1 | Problème et de este | - 1 | 10 | consider plants (m°): 139 | | 1 |
| 4 | Position del edifine y de | e la | | · · cocinie | | |
| 1 | clmentacion | 1 | | loça. | <u> 51 </u> | 1 2 |
| T | | | 7 | erreno sucito | _ × | De |
| 5 / i | Diefermone | | 70 | Exemplificações abruptas. | sl | N. |
| 1 | Diafragines (florizontal | es | $A \mid_{\beta_1}$ | ucha ronexión diatragma - muna | si | RO |
| + | | 1.7 | D | eflexion dul delingma - വലനം | I K | ho ho |
| | | | | | | 110 |
| | | | 72 | and an agriculture | ci - | 3.00 |
| i Jo | omligaracion en pian | ts | 3: | 5.33 | si | ×qu |
| : c - | kanfiguracion en pian | ts | 13 ps | 5.35 | Si | ×ζ |
| c | omligaracion en lipian | ts | 13 a: L: | 7.00 | si | ×Qu |
| + | | ts | 13 6: L: Au | S SS | <u> </u> | ×ί |
| 1 | Config.tracion en | 1 | 3 5: b: L: Au T: | S SS | S | ×6 |
| + | | 1 | 13 6: L: Au | 7.00 | SEN/A | ×Gu |
| + | Config.tracion en | 1 | 3 6: b: Au T: - | S SS Section o reduction de mass platess AP pro | S-2/A | ×6u |
| + | Config.region en elevacion | 1 | 13 6: 14: 14: 15: 15: 15: | S 36 A 90 Arento o reducción de masas plareos AP APO | , si , | ×ďo |
| + | Config.tracion en elevacion Distanca Aspenia entre | 1 | 3 6: | S 36 Grento o reducción de masas platess | | ×60 |
| + | Config.region en elevacion | 1 | 3 6: A | S. 36 Arento o reducción de masas plareos. L: Oppositamicinio de moro transversal (m) | | × |
| + | Config.tracion en elevacion Distanca Aspenia entre | 1 | 3 6: 10: 1 | strentplo reduction de masas plareos | | ×ď |
| + | Config.tracion en elevacion Distanca Aspenia entre | 1 | 3 6 6 6 6 6 6 6 6 6 | A SO Avento o reducción de masas plareos APAPO I: **paciamicin' o de more transversal (m) \$.60 APAPO tor t/S APAPO tor t/S APAPO tor t/S APAPO **Torres de sources | | × |
| + | Config.tracion en elevacion Bistanca Asserta entre Charos | | 3 6: 1/0 1 | strentplo reduction de makas plateos. 1: ***Compatiamter o de more transversal (m) ** 5.60 ** Sepesor del autro maestro (m) ** 6.42 ** tor t/S ** de estructuras de seporto. | | NG C |
| + | Config.tracion en elevacion Distanca Aspenia entre | | 3 6: 1/0 1 | strentplo reduction de makas plateos. 1: ***Compatiamter o de more transversal (m) ** 5.60 ** Sepesor del autro maestro (m) ** 6.42 ** tor t/S ** de estructuras de seporto. | - St. (| Fig |
| + | Config.tracion en elevacion Bistanca Asserta entre Charos | | 3 6: 6: 6: 6: 6: 6: 6: | strentplo reduction de masas plareos | <u>st</u> | |
| + | Config.tracion en elevacion Bistanca Asserta entre Charos | | 3 6: 6: 6: 6: 6: 6: 6: | S. 30 strent place on the makes places. AP PPD It. Expected the material transversal (m) S. 50 tor t/S 49 tor t/S 49 abje adequation (Praton-person) exits plans. exits plans. | * | 700 D41 |
| + | Config.tracion en elevacion Bistancia Assistita entre Chares Tipo de culverta | | S B: Aug. | S. 36 Amento o reducción de masas plareas. 1: Appearámitario de more transversal (m): S. 50 tor (/S. 49 de estructuras de seporto. asije adecuado (Trafon- persax) terta plana. cria Listano. cria Listano. | \$\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \\ \frac | ho De |
| + | Config. Facion en elevacion Bistanca Assorba entre Chares Tipo de culvierta | 1/2/2 | S B C C C C C C C C C | S. 30 Amento o reducción de masas plareas. 1: Appendiamitor o de moro transversal (m): Sepesor del moro maestro (m): C, 9.2 tor (/S. 49 de estructuras de soporto. alaje adecuado (Prafon- persax) corta plana. corta plana. corta de cuersas condiciones. Seno), R inegulari y Marana. | \$\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \\ \frac | 700 D4 |
| + | Config. Facion en elevacion Bistanca Assorba entre Chares Tipo de culvierta | | S S S S S S S S S S | S. 30 strent plo reduct on de masas plareas | \$\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \\ \frac | ho De |
| + | Config.tracion en elevacion Bistancia Assistita entre Chares Tipo de culverta | 1/2/2 | S S S S S S S S S S | strentiplo reducción de masas plaress. AP PPO I: repatiamitario de more transversal (m): 5.60 Spesor del more maestro (m): 9,49 for t/S 49 for estructuras de seporto. abje adecuado (Phalon- persoa) serta plana, cria | \$\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \\ \frac | ho De |
| + | Config. Facion en elevacion Bistanca Assorba entre Chares Tipo de culvierta | 1/2/2 | S B B B B B B B B B | S. 30 Amento o reducción de masas plareas. 1: Appeariamitario de more transversal (m): S. 50 Sepesor del more maestro (m): C, 9.2 tor (/S. 49 de estructuras de seporto. asije adecuado (Phalon- persas) terta plana. cria plana. | \$\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \\ \frac | ho De |
| + | Config. Facion en elevacion Bistanca Assorba entre Chares Tipo de culvierta | 1/2/2 | 3 6: 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1 | strent plo reduction de masas plateas. 1: | \$\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \\ \frac | Pd Fer No |
| + | Config. Facion en elevacion Distanca Asserta entre Chares Tipo de cubierta Elementos no estructurales | 1/2/2 | 3 6: 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1 | strent plo reduction de masas plateas. 1: | \$\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \\ \frac | he he |
| + | Config. Facion en elevacion Distanca Asserta entre Chares Tipo de cubierta Elementos no estructurales | A | 3 5 5 5 5 5 5 5 5 5 | strent plo reduction de masas plateas. 1: | \$\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \\ \frac | he he |
| + | Config. Facion en elevacion Bistanca Assorba entre Chares Tipo de culvierta | 1/2/2 | 3 5 5 5 5 5 5 5 5 5 | strent plo reduction de masas plates. 1: | \$\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \\ \frac | he he |
| + | Config. Facion en elevacion Distanca Asserta entre Chares Tipo de cubierta Elementos no estructurales | A | a a a b b b b c a a | strent po reducción de masas plates. L | \$\frac{1}{2} | he he |
| + | Config. Facion en elevacion Distanca Asserta entre Chares Tipo de cubierta Elementos no estructurales | A | a a a b b b b b b b | strent plo reduction de masas plateas. 1: | \$\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \\ \frac | he he |

And the second

METODO DEL INDICE DE VULNERANIDAD - BENEDETTI Y PETRINI.

| | 1 | | |
|----|---|----|--|
| 20 | _ | ж. | |
| - | 7 | | |

| | Parametro | Clase | Elementos de evaluacion | 20 | |
|----|-------------------------------|--------|--|-------------|----------------|
| _ | FRIERING | CHOSE | | , | |
| | T | i | Buena canstrucción según norma. | X | 110 |
| 1 | Tipm y organización del | C | Muros confinados. | - ×< | 100 |
| | Sistema resistence | \- | Deficiencias en el confinamiento. | _K | 00 |
| _ | | | Mores sin confinar autonomatroides, | oc. | no. |
| | | | Adobe de buena calidad. | × | l'o |
| 2 | Calidad del sistemo | Α. | Muros con memposteria artesanal | <i>s</i> . | PO |
| _ | rosistente | Α. | Buenu trebezon en mampostaria. | 24. | 80 |
| | | | Mortero de buens calidad (2 cm) | *4 | по |
| | | | Numero de pisas (N): $Q_{\frac{1}{2}}$ $Q_{\frac{1}$ | | |
| | 1 | | Ax: area de muro en "x" (m^2) : $G = 3 - 4$ | | |
| | | | Ax: prepared mura on "X" (m^2) ; $69.3.2$ Ay: prepared on "Y" (m^2) ; 117.29 H: phura promedic de entropio (m^2) ; 5.65 | | |
| 3 | Resistencia conversional | C | H: ahura promedio de entrepiso (m) £36 S | | |
| | į. | · | M: numoro de diafragma | | ••• |
| | Ī | | Ps. poso de ofefregma (1,0/m²); Od (0 | | |
| | | | At area en plante (m²): 139.00 | | 1.00 |
| | | | Pendlente. | m marrow | |
| 4 | Posicion del edificio y de la | C | Hoca. | Ni Ni | 80 |
| | 4 imentation | _ | Terreno suelto. | 3 | Жo |
| _ | | - | | - X | ne |
| 5 | Distance Deduced | | Disconfiguidedes abruptas. | si | 200 |
| 9 | Disfragmas Horizontales | B | Bucha conesión diafragma - muro. | W. | 00 |
| _ | | | Deficións del diafrigma. | ş si | , 4 (a |
| _ | | | 2 5.46 | | |
| 6 | Configuration on planta | 13 | b: | | |
| _ | | | b: | | |
| | i | | Aumento o recisemon de masas o areas : | 77(4) | |
| 7 | Configuration en | | T: | | |
| | cleration | A | Н: | | |
| | | | т/н: | | |
| | Distancia maxima entre | i | Li espaciamiento de mino transversal (m): | | |
| 3 | | A | Stespesor col muro (Maestro (m.): 0190 | | |
| | muros | | | | |
| | | 14 | | | |
| | | Α. | Factor (/): 432.5 | | |
| | | д | Factor (/): 43 2 3 Existe estructuras de suporte. | U. | 10 |
| 9 | Tipo de oublerta | | Factor (7): 43 - 3 Existe estructuras de suporte. Ancaloje adecisado (Tirafon-pernos) | अर्थ हो | 10 |
| 9 | Tipo de oublerta | A | Factor (7): 43.5 S Existe estructuras de soporte. Ancalole adecisado (Tirafon-pernos) Cubierta plana | N X | 10 10 10 |
| 9 | Tipo de oubierta | | Factor (/): Exète estructuras de soporte. Ancaleje adecisado (Tirafon-pernos) Cubierta plana Material Liviano | N X X | no no eo |
| 9 | Tipo de oublerta | А | Factor (/): Exète estructuras de soporte. Ancaloje adecuado (Tirafon-pernos) Cubierta plana Material Eviano Cubierta en buenas condiciones. | N X | 10 10 10 |
| _ | | Α | Factor (/): Exète estructuras de soporte. Ancaloje adecuado (Tirafon-pernos) Cubierta plana Material Evision Cubierta en buenas condiciones. B (bueno). R (regular) y M (malo) según parametro 2 : | N X X | no no eo |
| 9 | Dementos no | Α | Factor (/): #3.5 S Extete estructuras de soporte. Ancaloje adecuació (Tirafon- pernos) Cubierta plana Material Evision Cubierta en buenes condiciones. B (bueno): R (regular) y M (malo) según paremetro 2 : Comics y parapetos. | N X X | no no eo |
| _ | | A | Factor (/): #3.5 S Extete estructuras de soporte. Ancaloje adecuació (Tirafon- pernos) Cubierta plana Material Eviano Cubierta en buenas condiciones. B (Bueno): R (regular) y M (malo) segúa parametro 2 : Comics y parapetos. Tanques de agua prefabilidados. | N X X | no no eo |
| _ | Dementos no | A A | Factor (/): #3.5 S Extete estructuras de soporte. Ancaloje adecuario (Tirafen- pernos) Cubierta plana Material Eviano Cubierta en buenas condiciones. B (bueno). R (regular) y M (malo) según paremetro 2 : Comica y parapetos. Tanques de agua pretabricados. Bahrones y volodos. | N X X | no no eo |
| _ | Dementos no | A | Factor (/): Extete estructuras de soporte. Ancalaje adecuació (Tirafon-pernos) Cubierta plana Material Eviano Cubierta en buenas condiciones. B (Buerro), R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Comics y parapetos. Tanques de agua pretabricados. Balannes y volados. B (bueno), R (regular) y M (maio) | N X X | no no eo |
| _ | Dementos no | A | Factor (/): Extete estructuras de soporte. Ancalaje adecuado (Tirafen- pernos) Cubierta plana Material Liviano Cubierta en buenas condiciones. Bilbuerro, R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornies y parapetos. Tanques de agua pretabricados. Baltonnes y volodos. B (bueno), R (regular) y M (maio) Muros en buena condicion , sin fasores visibles. | N X X | no no no |
| 10 | Dementos no estrecturgies | A | Factor (/): Extete estructuras de soporte. Ancalaje adecuado (Tirafen- pernos) Cubierta plana Material Liviano Cubierta en buenas condiciones. Bilbuerro, R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornies y parapetos. Tanques de agua pretabricados. Baltonnes y volodos. B (bueno), R (regular) y M (maio) Muros en buena condicion , sin fasores visibles. | N X X | no no no |
| _ | Dementos no | A A | Factor (/): Extete estructuras de soporte. Ancalaje adecisado (Tirafon- pernos) Cubierta plana Material Eviano Cubierta en buenas condiciones. B (Bueno). R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornics y parapetos. Tanques de agua pretabricados. Balannes y volados. B (bueno). R (regular) y M (maio) Muras en buena condicion , sin fisicas visibles. Sitificio que no presenta fisuras pero en mal estado. | N X X | no no eo |
| 10 | Dementos no estrecturgies | A A | Factor (/): Extete estructuras de soporte. Ancalaje adecuado (Tirafen- pernos) Cubierta plana Material Liviano Cubierta en buenas condiciones. Bilbuerro, R (regular) y M (malo) según parametro 2 : Cornies y parapetos. Tanques de agua pretabricados. Baltonnes y volodos. B (bueno), R (regular) y M (maio) Muros en buena condicion , sin fasores visibles. | N X X | no no eo |

Control of the state of

METODO DEL INDCE DE VULNERABILIDAD - BENEDETTI Y PETRINI

| 5 | . 10 | |
|----|------|------|
| 3 | 300 | r (i |
| 94 | | |
| | _ | - |
| | | |
| | | |

| | Parametro | Clase | Elementos de evaluación | | |
|--------|---|-------------|--|------------------|----------------------|
| | | | Buena construccion según norma. | 4 | Qr. |
| | Tipo y organización del | _ | Muros confinados. | >i | 34 |
| 1 | sistema resistente | D | Deliciencias en el confinanciento. | V6 | no |
| | | | Muggs sin confinar autoconstruidas. | * | по |
| _ | | | Adobe do buena calidad. | st. | no |
| _ | Calidad del sistema | | Muros con marriposteria ortesanal | 18 | по |
| 2 | oesistente | A | Buena trabezor en mamposteria. | st. | по |
| | | ٠. | Mornero de buena calidad (2 cm) | | 20 |
| | | | Numero de pisos (N) | | |
| | | | Alt: mon do mire on "Y" (1912): 96.12 | | |
| | | | Ave area de muso en 'V' (m²) 19. 8 2 | | |
| 3 | Resistencia convenzional | \sim | H: altura promedio de entrepiso (m) | | |
| | | _ | M: numero de distrazma | | |
| | | | Ps: pesa de diafragma (tn/m^2) $C(1,)$ | | |
| | | | At: area on planta (m²): | | |
| | | _ | Pendiente. | I X | 100 |
| 4 | Posicion del edificio y de la | 0 | Hoca. | 96 | ně |
| | rimentation | C | Terreno suelto. | si | 76 |
| - | | | Discontinuidades abruptas. | g | MC |
| 5 | Diafragmas Hertrontales | В | Buena conexión diagragma - muro. | AC. | no |
| - | Liameginas Historiaacs | D | Deflexion del distragma. | 3 | 260 |
| _ | - | | 3 | | |
| | | | | | |
| 6 | Configuracion en planta | 0 | 6 | | |
| 6 | Confeguracion en planta | 0 | 6 | | |
| 6 | Configuration en planta Configuration en | | L 1. | | |
| 6 7 | | D A | 6 | | |
| | Configuration en | | b | | |
| | Configuration en devation | | b | | |
| | Configuration en devation Uistancia maxima entre | A. | b | | |
| , | Configuration en devation | | b | | |
| , | Configuration en devation Uistancia maxima entre | A. | b | | |
| , | Configuration en devation Uistancia maxima entre | A. | b | | no |
| 7 | Configuration en devation Uistancia maxima entre | A. | b | * | no RQ |
| 7 | Configuration en clevacion Distancia maxima entre morne. | A. | b | 3 % g | no Mg |
| 7 | Configuration en clevacion Distancia maxima entre morne. | A. | b | # 1 | no no |
| 7 | Configuration en clevacion Distancia maxima entre morne. | A. | b | # s # # | no no |
| 7 8 | Contiguracion en elevacion Distancia maxima entre munos. Tipo de cublerta | A. | b | * s | |
| 7 8 | Contiguracion en elevacion Distancia maxima entre muno. Tipo de cubierta | A. | b | # s # # | no no |
| 7 8 | Contiguracion en elevacion Distancia maxima entre munos. Tipo de cublerta | А А С | b | # s # # | no no |
| 7 8 | Contiguracion en elevacion Distancia maxima entre muno. Tipo de cubierta | А А С | b | # s # # | no no |
| 7 8 | Contiguracion en elevacion Distancia maxima entre muno. Tipo de cubierta | А А С | b | # s # # | no no |
| 7 8 | Contiguracion en elevacion Distancia maxima entre muno. Tipo de cubierta | A A C | b | # s # # | no no |
| 7 8 9 | Contiguracion en elevacion Distancia maxima entre muno. Tipo de cubierta | A A C | b | # s # # | no no |
| , | Configuracion en clevacion Distancia maxima entre mueros Tipo de cubierta Elementos no estructurales | А А С | b | # s # # | no Re no No |

A Straight and

METODO DEL INDCE DE VULNERABILIDAD SISMICA - CENTRO POBLADO RIO SECO

| | | - | Ċ | , |
|-----|----|----|----|---|
| d | г | 0 | 7 | ١ |
| -11 | | d | Μ, | |
| | ĸ. | | ı | ľ |
| | 7 | TO | • | ۰ |

| | Parametro | Cline | Elementos de evaluacion | 24 | _ |
|-----|---|---|--|------------|------------------|
| | | T^{-} | Ruena construction sagán norma. | - X | - |
| 1 | Tipo y organización del | 1 ~ | Muros confinedos. | | + ' |
| | sistema rosistento | C- | Deficiencias en el confinamiento. | - Si | 12 |
| _ | | | Munge sin confiner autoconstruides. | * | |
| | | | Adobe de bucha cafidad. | - | + 1 |
| 2 | Calidad del sistema | | Muros con mamposter a artistans | <u> </u> | + : |
| | "esistento | ΙΑ | Bucha frabezon en mamposter a. | 3K | + ' |
| _ | | | Mortoco da la sense sufficient in and | - NE | 44 |
| | | | Numero de cises (M): 0.4 | 1 15 | \mathcal{L} |
| | | 1 1 | AX area do mino en "X" (m²): 37 56 Ay: area do mura en "Y" (m²): 77771 | | |
| | | Į į | Ay: area de murs en "y" (m²): | | |
| 3 | Besistentia convencional | B | d: phure forwards de entrepte (ad. 2.35 | | |
| | | L . | A: oliura promedio de entrepiso (ni) 보고 등을 M: numero de disfragos 기준 | -1.1 | |
| | | 1 1 | Ps: paso rie diarragme (tn/m²). 0,10 | | |
| | | 1 | Ps: passo rie diafragme (in/m²) | | |
| ٦ | Charles L. L. Com. | | At: area en planta (m²): | | |
| 1 | Posicion del edificio y de la | 7.2 | floca. | 33 | Ď |
| | rimentacion | | Terreno suelto. | . :1 | N |
| 7 | | | | 200 | 1 0 |
| H | Distrograms Horizontales | - I | Elscontinuidados ebruptas | Si | 74 |
| - 1 | Tieradinacs | B | Buch conexión distragros - mure. | * | п |
| | | | | | |
| + | | | Deflection vel diafragma. | si | Vite |
| | EggSwurgelee en eterr | 1 | 7.55 | si | V/III |
| , | Configuración en planta | 1 | 7.55 | si | V/NI |
| , | Configuración en planta | A | 7.45 3.60 | si | VAI |
| 5 | | A | # 7.40 b | -1110 | \dol_ |
| + | Configuracion en | A (| TITO Display of the second of | -1110 | \dol |
| + | | A A | \$.00 Unwester o reduction de massic o areas: 12 Alternal | A | |
| | Configuracion en | A A | \$.00 Unwests o reduction de massic o areas: \$2 Allegent | А | |
| - | Configuracion en Clevation | A A | \$.00 Unwests o reduction de massis o areas: 12 Allocation (1) (2) (3) (4) (5) (5) (6) (7) (7) (7) (8) | я | |
| - | Configuracion en | A 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | # ## ### ############################# | я | |
| - | Configuracion en Clevation | A A A A A A A A A A | ### ### ############################## | я | |
| - | Configuracion en Clevation | A 4 A A A A A A A A A A A A A A A A A A | ### ### ############################## | я 3 | |
| | Configuracion en Clevacion Disservio maxinus entre muros | A 1 A 1 A 1 A 1 A 1 B A 1 B A 1 A 1 B A 1 | ### ### ############################## | я 3 | 10 |
| - | Configuracion en Clevation | A 1 A 1 A 1 A 1 A 1 B A 1 B A 1 A 1 B A 1 | ### ### ############################## | 3 • | 700 |
| - | Configuracion en Clevacion Disservio maxinus entre muros | A 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | ### ################################## | A | 70 70 10 |
| - | Configuracion en Clevacion Disservio maxinus entre muros | A 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | ### ### ############################## | 5 | 10 780 110 |
| - | Configuracion en Christian Disservio maxinus entre muras Tipo de cubierta | A 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | ### ### ############################## | A | 70 70 10 |
| - | Configuracion en Christian Disservio maxinus entre muras Tipo de cubierta | A 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | ### ### ############################## | 4 5 Y X 3K | 10 780 110 |
| | Configuracion en Christian Disservio maxinus entre muras Tipo de cubierta | A 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | J. 60 Durwertis o reduction de massis o preas: (i | 4 × × × × | 10 780 110 |
| + | Configuracion en Christian Disservio maxinus entre muras Tipo de cubierta | A A A A A A A A A A A A A A A A A A A | TAS b J 00 Durwento o reducción de massis o press E P Anced E E Anced E Anced E Anced E Anced E Anced | 4 5 Y X 3K | 70 70 110 |
| | Configuracion en Christian Disservio maxinus entre muras Tipo de cubierta | A 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | TAS b J 60 Turniento o reducción de massis o press E Ancesió E P Ancesió E E E Ancesió E E E Ancesió E E E E Ancesió E E E E E E E E E E E E E | 4 × × × × | 10 780 110 |
| | Configuracion en Christian Disservio maxinus entre muras Tipo de cubierta | A A A A A A A A A A A A A A A A A A A | TAS b J 00 Summents o reduction de masse o areas E P Anceof E E Anceof A | 4 × × × × | 10 780 110 |
| | Configuracion en Christian Disservic maxinus entre muras Tipo de cubierta Exementes no estructurairs | A A A A A A A A A A A A A A A A A A A | TAS b. 3-60 Turnento o reducción de massis o pressiones electros de reducción de massis o pressiones. C. Artectof E. A | A | 10 780 110 |
| | Configuracion en Christian Disservio maxinus entre muras Tipo de cubierta | A A A A A A A A A A A A A A A A A A A | TASS b. 3-60 Juneario o reducción de massis o pressiones de consecuencia de reducción de massis o pressiones de consecuencia de massis de consecuencia de superte, massis de subjects plans, baterial liviano, objecta plans, baterial liviano, objecta en buenos condiciones. (Junenol, B. (regular) y M. (molo) según parametro 2 : projecy parapetos. Sicones y unlados. (Suenol, B. (regular) y M. (molo), de consecuencia de condiciones de condiciones y unlados. (Suenol, B. (regular) y M. (molo), de condiciones y unlados. (Suenol, B. (regular) y M. (molo), de condiciones y unlados. | 4 × × × × | 10 70 10 |
| | Configuracion en Christian Disservic maxinus entre muras Tipo de dibierta Elementos no estructuraies | A A A A A A A A A A A A A A A A A A A | TAS b. 3-60 Turnento o reducción de massis o pressiones electros de reducción de massis o pressiones. C. Artectof E. A | 4 × × × × | 10 780 110 |

The things of Assessment

METODO DEL MOCE DE VULNERABILIDAD - BENEDETTI Y PETRIMI

| | Parametro | Clase | LIGHTER OR SANDSON | | _ |
|---|--|---|--|---------------------------------------|--|
| | _ | | Bluene construction según porma. | . si | _ |
| 1 | Tipo y organización del | 1 | Mures confinados. | 31 | +, |
| | vistema nesis jente | 10 | Deficiencias en el confinamiento. | 7 | + |
| | | | Musos sin confinar autoconstruidas | 13 | + |
| | | _ | Adobe de buena calidad. | | 1 |
| 2 | Calidan del sistano | ١., | feturos con momposterio artesanal | × | -1- |
| | resistente | ! A | Buena trabezen en mamposteria. | - X | - |
| _ | | 1 | Mortero de boeno cabled (2 cm) | - ×i | - |
| | | _ | Numero de pisos (N): | - 31 | ١, |
| | 1 | | | | |
| | | | AX: area do mitro en "X" (m^2) ; $56.9.5$ Ay: area de impro en "Y" (m^2) ; 72.63 It: altura promedio do entrepiso (m) . 2.66 At: numero de distragma. 9.5 | | |
| 3 | Resistancia convencional | | hit aftura promedia de coloniza (m) 2,65 | | |
| | | 1 / | M: numero de diafragma 9 5 | | |
| | | | Ps: pcso de diafragma $(\epsilon n/m^2)$: $\mathcal{O}_{\ell} \mathcal{T} \mathcal{O}_{\ell}$ | | |
| | | | At: area en planta (pr'): 20 An C | | |
| | No. 1 to 100 to | 1 | Pendiente | | |
| | Posicion del ertificio y de la | | Roca. | Si | $I\supset$ |
| | C mont-wide | 1 1 / 1 | Тигело ѕусічи. | | × |
| 1 | | | Discontinuidades abroptas. | 34 | |
| | Otofragnue Horizontales | | Disconnection and a Abrophas. | Si | . 0 |
| 1 | The interest of the interest o | - A | Buena conexión diafragma - muico | ক | n |
| ٦ | | | Deflesion dei diafragona. a: | 91 | _ × |
| | Configuración en planta | D | h | | |
| 1 | | | Aumonta o reducción de | | |
| | Configuration on elevation | , | L | | |
| | | , | Aumento o reducción de nessas o areas : [1] [68] [70 ESE 67 [2] [68] [1] [70 ESE 67 [2] [70 ES | | |
| - | elevacion | A | Aumonto o reducción de nesas o aleas : T: | | |
| 1 | elevacion Distancia maxima entre | A | Aumonto o reducción de nessas o aleas : [F. | | |
| - | elevacion | Α , s | Aumonto o reducción de nessas o aleas : 1. | | |
| - | elevacion Distancia maxima entre | Α 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | Aumonto o reducción de nesas o aleas : [F | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | |
| | elevacion Distancia maxima entre muras | Α 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | Aumonto o reducción de nesas o aleas : [F | AK J | |
| 1 | elevacion Distancia maxima entre | A S | Aumonto o reducción de nessas o aleas : 1. | A. Si | -10 (R0 |
| | elevacion Distancia maxima entre muras | A 3 S S S S S S S S S S S S S S S S S S | Aumonto o reducción de nessas o aleas : | * | no Jago |
| | elevacion Distancia maxima entre muras | Α | Aumento o reducción de nesas o aleas : | A. Si | no no |
| | elevación Distancia maxima entre muras Tipo de cubierta | A S S S S S S S S S | Aumento o reducción de nessas o aleas : | * | no no |
| | elevation Distancia maximu entre muras Tipo de cubierta | Α s | Aumentulo reducción de nessas o aleas : | * * * * | no no |
| | elevation Distancia maximu entre muras Tipo de cubierta | A S S S S S S S S S S S S S S S S S S S | Aumenta o reducción de nessas o aleas : | * | no no |
| | elevation Distancia maximu entre muras Tipo de cubierta | A S S S S S S S S S S S S S S S S S S S | Aumenta o reducción de nessas o aleas : | * * * * | no Ro no |
| | elevation Distancia maximu entre muras Tipo de cubierta | A S S S S S S S S S S S S S S S S S S S | Aumenta o reducción de nessas o aleas : | ** ** | no Ro no |
| | elevation Distancia maximu entre muras Tipo de cubierta | A S S S S S S S S S S S S S S S S S S S | Aumenta o reducción de nesas o aleas : | ** ** | no Ro no |
| | Person Distancia maxima entre muras Tipo de cubierta Frementos no estructurales | A S S S S S S S S S S S S S S S S S S S | Aumenta o reducción de nessas o ateas : F. PO PRESENTO H: Sepadamichio de muno transversal (m) 3.70 secon US: 0.70 AC ACC secte escructuras de saporte. Incolaje adecuado (Tiralon-pernos; lubierta plano, deterial Livano, ublerta en quenes conciniones. I(bueno), R (regular) y M (maio) según parametro 2 : ponica y parapetos. anques de agua prefabricarios, altones y valarios (bueno), R (regular) y M (maio) luros en buena condicion, sin fisuras visibles. | ** ** | no no |
| | elevation Distancia maxima entre muras Tipo de cubierta | A S S S S S S S S S S S S S S S S S S S | Aumenta o reducción de nessas o areas : F. PO PRESENTO H. PO PRESENTO Expadamidado de muno transversal (m) Expector del muno maestro (m): 0 / 3 R Sactor US: AC eCC Refe estructuras de soporte. Incolaje adecuado (Thalon-pernos) Abterta plano. Abterta plano. Abterta en ouenes conciniones. I(bueno). R (regular) y M (maio) según parametro 2 : Amoves de agua prefabricarios. Altores y valarios (bueno). R (regular) y M (maio) (bueno). R (regular) y M (maio) (bueno). R (regular) y M (maio) | * * * * * * * * * * * * * * * * * * * | 700 Re0 People P |
| | Person Distancia maxima entre muras Tipo de cubierta Frementos no estructurales | A S S S S S S S S S S S S S S S S S S S | Aumenta o reducción de nessas o ateas : F. PO PRESENTO H: Sepadamichio de muno transversal (m) 3.70 secon US: 0.70 AC ACC secte escructuras de saporte. Incolaje adecuado (Tiralon-pernos; lubierta plano, deterial Livano, ublerta en quenes conciniones. I(bueno), R (regular) y M (maio) según parametro 2 : ponica y parapetos. anques de agua prefabricarios, altones y valarios (bueno), R (regular) y M (maio) luros en buena condicion, sin fisuras visibles. | * * * * * * * * * * * * * * * * * * * | 700 Jag |

The part of the south

Anexo 8

Fichas Técnicas de inspección

| I | en. Ekstraentiis DE FV A | ulmervailedad sismko Haide inspeddion fech | EN FL CENTRO POBLADO R | io seco |
|---------------------|-----------------------------|--|------------------------|-----------------------------------|
| | 18. | THE DE INSPECTION FOR | | (me |
| 1. Dates agreentes: | | | | |
| Fedia: | 17/02/20 | 1.14 | 08 38 | h" de begen: O'S |
| Families | PERGZ ALUSTA | | | N'de habe: OS |
| Direction | A4. 70 50 | 1126 15 | 7.3 | N° de piere: 01 |
| 7. Datos tecnicos: | | | | |
| | | Perametims del : | svela | |
| | Bora dura 🔀 | Highlor () | Eindbles (1 | Extensional () |
| | | Dates de unided de | a ardahu | |
| | | Norma 9 080 | -94305 | 1 de consentences |
| .ជាស្វារៈ | Seem | 40 cm | Adde bearing | of the factor |
| Alby a. | B-5 CM | 8 cm | Cana Jugareja | my or from Jane |
| Andre | 24 om | 40 cm | Assistand M | thronactions, stocked a political |
| | | | | |
| | Pecca y barro | Umentad | | |
| irrich.o | 7 1214 9 1419 | Controtto | Otros | Norm Eusu |
| gpretiminage | | | | 60×10 cm |
| _ | | × | | 39 × 40 cm |
| | | Mums | | |
| | | | 00ma E-080 | Objection crass |
| spesor | OSA M | | 2 40 rm | |
| Lura | 2.45/7 | | 10.5 6.76 5 | -Presonly rentes |
| anghyd | X= 87.90 7-5777 | | Discopeer | provide of politic |
| Amtero | 1 3000 | | \$1cm | prover all colle |
| mon de exquiess | OCNTADO | | etre existis | tunificate con year. |
| Official upon ex | NO | | alm softly | 7. |
| minstreligemachel | 57 | | che esastir | ļ |
| Auros reformados | AIC | | abe edggr | |
| detas | NC T | | debessnitt | 1 |
| 'uio salifrado | //CJ | | dece existin | i |
| | ~ | | | |
| | Une de una co | Techs | | |
| pa polític | Ticago: 6.2 4y2/ | | Paris 1-200 | Observedages |
| guetas | Forting & Lines | | CM36.) 4. | CUPICATO OU |
| divida | FISHING G. YX2" | The second secon | Madera | COU NOBONIAS CONTRACT |
| lenes | NO | | Lycna | CH MAD GETAGO |
| | 100 | | Dommin | |
| Signanto | s no estructurales. | | Tipo de fallo qu | a prasentara |
| Virtuality . | T at 1 | | | - |
| 1-therica | 4() 1013(| | | |
| | . 9() mol*(| A/S | DUESCATA. | \. |
| ingue chuado | | 1 | | |
| | | <u> </u> | | |

Self-

| 1 | FIEHA | OC INSPECCION TECHI | CA. | (2) |
|---|--|--|--|--|
| 1. Colos statetales: | | | | 1,597 |
| Ercha: | 17768 180 | Horar | 09:76 | N' de huger: C. 2 |
| Familia: | YERA ACVIRE | ē | | Afficialists: 06 |
| Cinection | A.M. No Seco | H2'A' ' | 7 /5 | M de phon: |
| 2. Dwing technicus: | | | | |
| | | Farametros del s | erdo | |
| | Hava dam ()≰ g | igidne () | Flexibles () | Esteptiona () |
| | | Describe unidad de | adobe | |
| i | | 030.3 cmm | | Observationes |
| i arga. Altura: | 9.38 | 40 rm | | |
| Aure | 9.500 | 8 cm | 1 | |
| -Area | 0.32 | 40 pm | <u> </u> | |
| | | Omeotaci | on | |
| | Plettra y barro | Contenute | Skroe | Norm E.082 |
| Dimlega) | X | | | 60x 80 rm |
| 50 brock mile with | | | | 30×40 (1) |
| Altura Lungingi | 0.8 2 €65 x=7083 7:32.34 | 2 | 5 40 cm A0 a 3 m Lx escentr | NAURO CON PRESENCIA DE |
| Mortero Unem de esquenas | 2S(m) Dev7noo | | 42 rm. | GRIGIAS Y NOCH |
| Mortero Union de esquinas Contrafuejão | | > | | CRIGIAS Y NACH X TARRÍCO CON |
| Martero Unen: de escuena; Ennovatue; bo Andostre hadrago; d | 0eV7n00 No 51 | . 3 | 42 nm. She saista | GRIGIAS Y NOON |
| Martero Unem de esturias Entrosfuejuo Anticatre haringo; al Municipelminacos | Devingo No Si No | > | 5 2 cm. ebo asistu ese esistir | CRIGIAS Y NACH X TARRÍCO CON |
| Mortero Union de Periodos Contrallue do Artibatre hodingos d Murte reformados Grieras | 5/ NO S/ NO S/ | (2) (3) (3) (4) (4) | 6 2 cm. she assumes existing the security the security the constitution of the constit | CRIGIAS Y NACH X TARRÍCO CON |
| Martero Unem de esturias Entrosfuejuo Anticatre haringo; al Municipelminacos | Devingo No Si No | (2) (3) (3) (4) (4) | 6 2 cm. the country the existing the existing the existing | CRIGIAS Y NACH X TARRÍCO CON |
| Mortero Union de Periodos Contrallue do Artibatre hodingos d Murte reformados Grieras | 5/ NO S/ NO S/ | (2) (3) (3) (4) (4) | 6 2 cm. she assumes existing the security the security the constitution of the constit | CRIGIAS Y NACH X TARRÍCO CON |
| Mortero Briegi de escuenos Encosituação Artisetre hodicados Muras referencos Griegas Muras alterado | | De Colore | 6 2 cm. she assumes existing the security the security the constitution of the constit | GRIGIAS Y RACH X TARRÍCO CON SINOTAS |
| Martero Breat de escuena; Encoyaluej bo Arritestre hadropo d Murus referencos Grieras Muro antibrado | Selface | Do D | 6 2 cm. the contings of the continuent | GRIGIAS Y RIGICA × TARRÍCO CON SINICIAS |
| Mortero Down de secuna; Concalização Articulas polyrops d Multo reformacos Grieras Multo calibrado | 0647400 NO S1 NO S1 S1 Van de material Aug Epp 65 (185) 4 (2000) (185) | De Color Col | 6 2 cm. She sauth She sauth She sauth She sauth She costil She costil She costil She costil | CRIGIAS Y RACA X TARRÍCO CON SINICIAS Characters Characters Characters |
| Mortero Drem de escuna; Encoalizario: Ardonie hodropo, d Multo referencos Geleras Muno anticido Ageleras Ageleras Dibierta | Selfnoo No St No St No St St St St St St St S | Terba Vol | 6 2 cm. the continues existing existi | CRIGIAS Y RACA X TARRÍCO CON SINICIAS Characters Characters Characters |
| Mortero Down de secuna; Concalização Articulas polyrops d Multo reformacos Grieras Multo calibrado | 0647400 NO S1 NO S1 S1 Van de material Aug Epp 65 (185) 4 (2000) (185) | Terha No | 6 2 rm she santu ne estair dis santu Ne cestir she cestir | GRIGIAS Y RACH X TARRÍCO CON SINOTAS |
| Mortero Drem de vecuno; Encositiva de vecuno; Encositiva de Artistre bodropo; di Murto referenco; Gelenas Murto salibrado Age carlor Aguicas Culturas | Selfnoo No St No St No St St St St St St St S | Terha No | 6 2 cm. she santu ne estair de sentii he cestiir sehe edatiir | CRIGINS Y MAC X TARRESCO CON SENCTAS CONTRACTOR CONTRACTOR CONTRACTOR CONTRACTOR CONTRACTOR CONTRACTOR CONTRACTOR CONTRACTOR CONTRACTOR |

| | . , | PICHA DE INSPECCION TECNICA | | |
|---------------------|------------------------------|-----------------------------|---------------|------------------------|
| 1. Dates generales: | | | | |
| Foots: | 17 708 160 | Ilors: | 7.45 | M de liegue: |
| Romilia: | MOTIFICES F | Acterà | | h*culubin: 08 |
| Directions | NH RIOSC | TO AZ nº CT/8 | 5 | N° de pisos <u>C-1</u> |
| 7. Rotos tecnicos: | | | | |
| | | Parametros éci sus | źu. | |
| | Roca dure () | kigides þó | Flexibles () | Bospional (1) |
| | | Dates de unidad de su | dsli+ | |
| | | Norma 5.080 | | Observationes |
| Lango. | 0.88 | 60 cm | aduses ex | Evening Proceedings |
| Albura | 0.10 | - Eun | POW BULLIAN | CHICATIONIS Y ACTURA, |
| Analis: | 0.54 | 40 cm | | |
| | | Chremacian | 1 | |
| | Piedra y barro | Contrain | Oures | Moreo F 050 |
| Cimiento | | × | | 60 x 60 ram |
| otosimiento | | X | | 50 v 40 cm |
| | 1 038 | | ma E-080 | Chservaciones |
| Especia: | 7.50 | | 40 cm | MAROS FOR ENGGLOS |
| Innahid | | - 4 | 10.43 m | OC BYLAM CALLOND |
| Moreore | 2 - 23 64 9 - 33 9 3 - cm | | X separate | ten POSMITS of Y |
| Union de esquinas | Deerlago | | Zun | |
| Contrologistes | 110 | | e edstr | SACTRO 1451A |
| Ornostre hermantal | No | | e existir | Wife collen . |
| Mainos reforgados | NO | | eraktir | v oveles ascalodas |
| citio | NO. | | the saidir | er el puro |
| Virm salirado | 1/6 | | ete desti- | 0. 4 10010 |
| | | Techn | | |
| | Tipo de material | | roll-RAT | Observationes |
| /lga collar | 40 | | 5/2·4"x4" | constate pe |
| Piglant ex | GUAVABUIL 6" | | eriero | 6518173 KOW |
| Oubierra | cotenns | 5 | e idea | Acoung condicid |
| 448-50 | 100 | 40 | cm min | Second in the |
| Betreme | s no autructurales | | lico de fella | que presentara |
| | - | | | |
| Sylcones | 4() solx() | | | |
| arapence | 1 1 1 bol 2 | | NO PRESCUENT | |
| angue devedo |] si() = mm(X) | ' | | |

A J

| | -EVALUACION DE LA VILEA FICHA | AFRARI IRAD SISMICA EN EL CONTRÓ PÓRIADA DE INSPECCION TECNICA | O RIO SECO |
|---------------------|--|---|--------------------|
| 1. Datos acopreba: | | | |
| Fecha: | /3/00/20 | Hera! 1/2 20 | N' de hogan: 선생 |
| Familia: | CASA HUAMAN CA | DN CD CI | tir de habit.: 06 |
| Direction: | AH. NO SECO | HFA 11.18 | h"depser C4 |
| 2. Datos tecnkos: | | | |
| | | Parametrus del surrio | |
| | Roca duns (54 m) | gidon (i theub so (i | Extensione () |
| | | Being de snidad du adobe | |
| | | grra LOM | Observationes |
| Largo: | 3.2 cm; | 40 cm (4/402) 0.872 | TECULAR CONFUNDUES |
| Alkura | . 28 5 cm | Sem NO MONOG | |
| Archa. | 24 cm | 40 in | L:2002 * |
| | | | |
| | Predmy harro | Concrete Otroc | Norm E 020 |
| Cimilento | 7.0 | × | 60 s 60 cm |
| ornetriberdo | - | | 30x 40 cm |
| Especiar Altera | 232 | Normal 5-660 5-40 co 2-40 cd m | Muli705 COL |
| ionghud | x= 77-85 Y=304 | s' 17 a expessor | DECSENGA OC |
| Martero | 2.7000 | 3.2 m | pe quenas |
| Union de Amputres | DOMEGO | Debe aceter | KYSUKAY COU |
| Contra Contra | NO. | Debe cesting | norteres thearen |
| Unicitie North 2004 | N.S | tiete eds ir | y dolagona |
| Muros reformatos | 1/0 | Dabe soner | 1 compliand |
| Griecos | 5/ | No debe coissa | 1 |
| Mure salirado | NO | Mit dates sodatin | |
| | | Techa | |
| | lipo de moterat | Norma E (180 | |
| Age onlyr | NO. PRISONTA. | Madero 4° 6 4' | Observationes |
| figuration | Garayacan C. 6" | Valera | PUBLICATION CON |
| cherte | # STCRA | belare | STREAM ! I Y |
| kemu | NO | 42 cm min | 65751145 |
| Ekononio | u no estructurales | | |
| Continu | THE PROPERTY OF THE PARTY OF TH | Tipo de tali | n que pur sentara |
| Salenges | di 1 -m(x') | | |
| anapering | AL 1 (012) | pu pacsent | |
| anque electric | ixing (lis | July Pare SEXITA | 4. |
| | | | : |
| | | | |

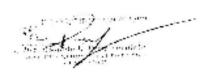
and the factory

.

| | | FICHA OS INSPECCION TECHN | CA CLAMINO POBLADIO RI | osino (iii) |
|---|---|--|--|--|
| 1. Datos concrates: | | | | |
| Fech: | 17/08/20 | Hora: | 11:05 | M de hogas: 0.5 |
| Families | PUDOCHE P | AIVA | | Mirrie halbit 0.7 |
| Breccion. | A.H. 12,0 5 | CCO HE TA | 11 20 | W deplace Of |
| Dotos Jeeniene | | | | |
| | Boca dura (x) | Pérametros del si Agedox () | uela Elevibies (| Exceptional () |
| | | Dahos de unidad da | adoba | |
| orgo: Uhon; uicho: | 0 38 m 7 5 (m 0 56 m | Normal CNR 40 cm A cm 40 cm | 20'0885 4 A | Observations (Sugs Conditions) Option of 210 francis |
| | | Governant | in | |
| Intento | Piedra y barro | Connece | Otrus | Norm E (ED |
| forecimiento | <u> </u> | × | | 60 × 60 cm |
| | | | | 50 a 60 cm |
| | | Mores | | |
| | | Product a | | |
| | 1 008 | | ima I-CEO | Ubservariones |
| | 0.82 /4 | | 10 on | |
| tura | 2.50 | - N. | | MYPO SIN PRESON |
| tura ngkud | 2.50 3.1955 9:42 93 | | 40 a 3 m 2 x 850esos | PATRO SIN PRESONE OC PATRIXONO, |
| ng&ud orterp | 2:50 2:42 4:42 42 2:42 | 2 2 | 40 on 40 o 3 m 7 x Escesor 5 2 cm | MIND SIMPRESONS OC CATENOZO, NO CRESENTO |
| tura ngkud ortero ion de esquitus | 2.50 11.19 St - 4.42 42 2 bm Grafaco | 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 | s 40 on A0 o 3 m 2 x escesos 5 2 cm aba estato | MIND SIMPRESONS OC CATENOZO, NO CRESENTO |
| tura ngàtud ortero ion de esquitas otra surries | 2:50 3:19 St - 9:42 Yd 2 tm, Girland A:0 | 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 | 40 on Alban | MURTO SIM PRESENT OC CATHOLOGY NO PRESENTA MORTONO VERFOR |
| ursi ngàyd ortero ion de esquinos otro carries riosce I orinadal | 2:50 3:19:5, 9:42 % 2:00 Grs/000 A:0 | 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 | s 40 on AD v 3 m V 550000 5 2 cm the redult GC craffs GC craffs | MIND SIMPRESONS OC CATENOZO, NO CRESENTO |
| turs ngètud ortem ion de exquinus otro carres riosse i orinactal mos reforzados | 2:50 2:19:55 | PAG | 40 on 40 com 24 esceso 42 com the resistr the could be resistr the could be resistr the could be resistr the resistr | MURTO SIM PRESENT OC CATHOLOGY NO PRESENTA MORTONO VERFOR |
| torse ng&ud orherp ion de exquinas otra (perter hoster i orinactal mos reforzados | 2:50 11:19:55 9:42 42 2 (m 11:1400 10:0 10:0 | PAG | s 40 om AB v 3 m 7 x escesor 5 2 cm the pointr 60 contin the nextly the nextly (the energy | MURTO SIM PRESENT OC CATHOLOGY NO PRESENTA MORTONO VERFOR |
| torse ngètud ortero ion de esquinas otra (certes notras l'acries notras el acries notras el acries notras enforcados | 2:50 2:19:55 | PAG | 40 on 40 com 24 esceso 42 com the resistr the could be resistr the could be resistr the could be resistr the resistr | MUNDS SIM PROSEUT OC CATOMOZO, NO PRESENTA MORTONO VORFOR |
| turns maked orterp ion de exquinas orter certes trictore i orinactal mos referendos iotas | 2:50 3:19:55 | Pic No o | s 40 cm A0 s 3 cm 2 x escesso 5 2 cm the pointr the coultr the each the each the each the each the each | MUNDS SIM PROSEUT OC CATOMOZO, NO PRESENTA MORTONO VORFOR |
| turs ngètud orterp rion de esquitus otto fuertre rionza i fuerractal mos reformatios refue um salitrado | 2:50 3:19:55 | Pic Start | 40 on Albon Albon Sim Albon Albo | MAND SIM PRESENT OC CATEMONO, NO CAESCATO MOCTONO USALAM NI SALITE . DOMESTICA |
| uns ngètud orterp ion de esquinus otto/certre riorave horinactel mos reforcados otto un salitrado | 2:50 3:19:51 9:42 9: 2:50 2:50 2:50 3:50 3:50 3:50 3:50 3:50 3:50 3:50 3 | Pic State Technol Fig. Made | 40 on Alban | MURO SIM PRESENT OC CATHOLOGY NO PRESENTO MORTENZO VERFOR MI SOLUTIO |
| torse ng&ud orderp ion de exquinas otra varies notave l'orinectal mos reforzados ion sellitrado | 2.50 11-12 St. 9-42 Yz 2 (m) (11-100) 100 100 100 100 100 100 100 100 100 | Page 2 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 | 40 on AD a 3 m Dispersion 1 2 cm absorbit 5 c confilt be rederly the neigh t | Desenvious Out of the prospect Out of the prospec |
| turs ngètud ortero ion de exquitac otto fuertre racs reforzados iotto un salityado so colla- puetre stato | 2:50 3:19:51 9:42 9: 2:50 2:50 2:50 3:50 3:50 3:50 3:50 3:50 3:50 3:50 3 | Page | s 40 cm AD v 3 cm T x escess 5 2 cm the polytic the po | DOMESTING OF PRESENT OF CATEROLOGY NO PRESENT O VERLOND NO PRESENT OF THE PROPERTY OF THE PROP |
| tura inglicid orterp rion de esquitus ortes escribentes rions enforcados riona incomentação ora enforcados riona ora enforcados riona ora enforcados rionale | 2.50 11-12.51 | Page | 40 on AD a 3 m Dispersion 1 2 cm absorbit 5 c confilt be rederly the neigh t | DOMESTING AND |
| tura Ingitud Interp Irion de esquitus Intra Curtos In | 2.50 11-12 St. 9-42 Yz 2 (m) (11-120) 100 100 100 100 100 100 100 100 100 1 | Page | s 40 cm AD v 3 cm T x escess 5 2 cm the polytic the po | DOWNSHIPS OF PRESENT OF CATTERION OF PRESENT OF PROPERTY OF PROPERTY OF THE PROPERTY OF PR |
| tural single of category control spaces co | 2.50 3 - 19.51 | Page | s 40 cm AD v 3 cm I x escesso 5 2 cm the potetr the postific the match tobe entire tobe entire the match tobe | DOWNSHIPS OF BUSINESS OF CONTROL OF SALVER . DOWNSHIPS OF SALVER . DOWNSHIPS AND AND AND SALVERS AND SUCKESS OF SALVERS AND SALVERS AND SALVERS OF SALVE |
| torso ture Ingitud | 2.50 11-12.51 | Techu Fig. 60 Techu Fig. 60 Fig. 60 | s 40 cm AD v 3 cm I x escesso 5 2 cm the potetr the postific the match tobe entire tobe entire the match tobe | DOMESTOR OF STATES OF ACTIONS OF STATES OF STA |

The factor of

- I ANT MATTER THE THE ALTERNATION REPORTED SENSITIVE CALSE THE LAND LAND AND ALTER MICHA DE MISPECCION TECNICA 1. Datos gameraisa: 7:50 M 85 N' de l'ogen: 19 108 Hora: Fecha: Familia: 200210-62 MARING N' de Febit: 01 CAUG 5/0 H2 C /75 9' de pluie Ources on. 2. Pates tecnicos: Parametros del suelo [scapsonal] } Boradura() Pigados () Flexibles 64 Datos de unided de edobé Orioses Cau presente de 500776 CS0.3 semida? 3200 40 cm . Brgu: CEMETORIO -3-50m Albura M rate 40 cm Anshor Cimentacion Norm E.080 Pascia s baire Concrete Ofres 60x60 rm Greiento solves imterts: 30 x 40 cm Mura Norma E 080 Cherrystaires 0 38 m < 40 rm MUROS CON Espetor preserve or 2.40 a 3 m Altura 60 y: 8284 99 60 a 12 c rapeour Longitud SACTIVE OF 6:00 5.7 cm Mortero AC TERRENO DANNE Union de esquises OGWINE Debt ewistic y 12 114 Antiquesto A Controducries Dehe existin 110 Arricane bridgera' No Dedug acisir Mums reforzados 5/-----Debe existi-Carletos No debe exellin Minn saltirado No dette anktir **Techu** Igua de matenal dorma E-080 Observationes TEONS CONTESTED Mgo collar NO Vedera 6" s 4" ON MAL ETIMOS GUALAGUIL 64 Macera Manetas you vigo comes. GSTCRAS Ostana Cuploita Meros N^{O} 40 Les itit! Elementos ao estructurales Tipo de falía que presentara NO MESCHIA. 41 1 Baicones $no((\times))$



Parapetos

Tanque e breach

がし

w()

m(x')

mu(X)

| _ | | | |
|---------------------|---------------------|--------------------------|------------------------------|
| | | HUM BEINGITCHEN ICENCA | (m |
| 1. Datos generales. | | | |
| [edu: | 49/08/26 | Horn: OS: | N de hogan: Φ λ |
| Familis: | Fines | HAMAKI | N° de habit.: ○ 文 |
| Direction: | CALLE SIN | 197 C 1717 | h" de pisos: |
| Z. Defortemion: | | | |
| | | Parametros del suelo | |
| | Rose dura () | Nation | es 🔀 Laceptional } |
| | | Datos de unidad de adobe | |
| | | Morma E 080 | Obra-vacionare |
| large: | 140 pm | 40 cm | adopce of Bunkes AVMERTION |
| Altura: | 150m | Arm MERG | O ON CHARO REGULAR |
| Marzo: | 38m | 40 cm 1 Co.su | CZANIANO OTOPODE. |
| | | Cimentacion | 4 |
| | Pleating pleaters | Coursin | CIL 15 Know 1 CAD |
| Disteres | ×. | | 60×e0cm |
| Arbrec'aniento | × | | 30×40 cm |
| | 100 A 100 A | Maras | |
| l | | Norma -offi | Observaciones |
| Estrenor | 38 am | \$ 40 cm | |
| Altura | 2.40 m | 2/00 3 m | - NURO COMPRESEN |
| tongkud | 1 = 30,12 7 = 4 | | DE 380726,004 |
| Mortem | 2-000 | 52cm | Houlesto provis and |
| Union de esquinas | DEN/PO | Debe sabitir | y vestorees jeon |
| Contraligates | No | Octo cylitir | - Tonical span |
| Anicotra horizontal | 1 100 | Petre sektir | ACOUNT CONDUCT |
| Muros referzades | 1 10 | Debe sontir | —·-} i |
| Sidelan | 250 | No detecristi | _⊣ ! |
| Muro saltuado | 5) | No detection | |
| | | | <u> </u> |
| | | Techn | |
| | Tipo de mater al | Non-ma 6-080 | |
| Vige celar | AU | Madera 4" a 4" | |
| Mguetas | GUAYAGUEL GO | | ugos conditionis |
| Cultierts Alongs | Catena | livima | - Sur control vibra |
| Mercs | /AC | (O am min | CUUMQ |
| Clement | os no estructurales | | Tipo de falla que presentara |
| | | | |
| Poloones | 401 1 Holbs | | NO PRESENTA |
| *an aperica | 41 no1 X | | - Carrier Carrier |
| Tanque elevado | × on () is | | į |

in the state of th

| I | EVALUATION DE LA U | ULNERABILIDAD SISKIICA E | THE CONTRACTOR AND ADDRESS OF THE PARTY AND AD | |
|--------------------------|--------------------|-------------------------------------|--|--------------------|
| | fro | HA DC INSPECTION TECNIC | A TENING POOLAGE | (A) |
| 1. Dettos generales: | | | | -4. |
| Fecha: | 19/08/20 | Polis. | 09.20 | Wide hogon: OS |
| Smits: | CARARS A | 705ALES | | Mice holds DG |
| Wesdan: | CALLE S/M | 11261 27 | 9 | M de pisas: 0.4 |
| 2. Datos tecnicos: | | | | |
| | | Pacametinos del ou | a la | |
| | flora gyre () | Rigidos () | Firmble (K) | Instructional (-) |
| | | | | |
| | | Datos de unidad de ar Verna Euso | dgha | |
| Gega: | 0,3810 | 43cm | 1 2 2 2 2 2 | Discreasiones |
| Altera: | 300 | N.C. | anote Lan | REGIONE CONTROLLS. |
| Anche | Chi 8m | a) cm | i | |
| | | | | |
| | Birden barre | Cimentarion | | |
| Conserto | Pic dre y borro | Goraneto | C ms | (9.mm F.030) |
| sobrecistente | | _ × | | 50 a Mism |
| | | | | 30 x 40 (#) |
| | | Marus | | |
| | | | 080-080 | A1 |
| Espetar | O.88 m | | a.un 1 | Observations |
| Altura | P.30 /7 | | Ca ? (c) | NURS 69 RECOVER |
| ionghad | X= 25.38 Y: 4972 | | resposor | CONDUCATOS, UMARO |
| Martero | 3.gm | | 2 on | LARREJED CON |
| Union de esquinas | DENTADO | | e water in 1 | acquera pismes |
| Contractoretes | | | coudir | Bon Amrost & Be |
| amostre incrinental | A-0 | | e extain | |
| Nums reforzados | NCI. | | e as inth | TORGETT |
| Pictos Vinceralitrado | 5/ | | re cester . | NA. GETT |
| ALL OF CHE LAND | A/C | ric del | les endur r | |
| | | Techo | | |
| | Tipo de material | | ć | |
| lga coller | Freques . (54 447) | | <u>a €-1010</u> © 4*s 4* | Dispressiones |
| go.eras | F2.60 : 449.11 | | 6472 | Ex overes |
| oblarca | COCOMINA | | alle | (and some 5 |
| leros | NO | | nugin / | |
| Elegipator | no estructurales | | | |
| | | | Tipo de falla q | ne presentara |
| alcomes | 31 1 m/21 | | | |
| arapetos | 91 1 nol 21 | | | |
| enque elevade | 3H) m2(X) | Į Ao | PRESENTA | |
| | | ſ | | 1 1 |
| | | L- | | |

The Kind of the same

| | FICIN | A DE INSPECCIÓN TECNICA | | |
|---|--|---|---|--|
| 1. Datus generales: | | | | |
| Foolie : | 19 /08 /20 | Hora | 10:70 | H'echogan: 09 |
| Saulia | ACUNA 120 | 35A (63 | | N'exhabit.: Q.G |
| Direction: | CALLE SIN 1/2 | C /T // | | М° си р воз О 4 |
| 1. Clains becolese: | | | | |
| | ketadura() | Parametros del sue Kipidos) | ik Resides DÇ | Disceptional() |
| | | Datos de unidad de as | dube | |
| Largu: Abaro: Ancho: | 40 40 | You ma E 050 20 cm E chi 80 cm | Acces 02 6 | Disensational State of State o |
| | | | | |
| | Piedra y borro | Gmentecia | f Phone | 1 100 to |
| Cimrento | Pietira y barro | Concreto | X | Ferm 5.080 50 ± 60 cm |
| sobrecimiento | | | | :0 : 40 un |
| Express More More Morteso Workero Union de esquinas Contral wates Articotre hannousal | 0.10 2.46 8.30.13 7:46.99 5 Tom 0c-utals | 5 2 2 3 3 3 4 5 5 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 | ma F-(100 40-an (0-3 m | Decreases provides con Processor con Moraris priviles con Moraris priviles (con Moraris) horizontal |
| Mores reforzados | 100 | | teesti: | i |
| Orietas Muro salitrado | 80 | | lebe enistin lebe existin | |
| | Tion de mater al | | ma (+0%) | Disservationes |
| Viga collar | 146 | | lera 4" n 4" | NUBICATA ON |
| Mguetas | Graynaus gri | | Springs | COMOLOUNICS |
| Cublerta No os | AD | | COLUMN | ABBUMES |
| | n so estructurales | 1 | | De presentaro |
| Balcones Parapetos Tanque elevado | di ro(Y) d(ru(Y) d(ro(X) | | NO PIZESON | ν/a. |

on other for the

| | FICH | IA DE INSPECCION TECNICA | | |
|---|----------------------------|--|--|-----------------------------|
| L. Danis generales: | | | | |
| Fecha: | 14 MB 120 | Hara: [| 11.05 | N° de hogae: 10 |
| Familia. | (A5/2110 B | VISPE | | Mr de habit: CTA |
| , manua. | 17077110 | 1000 | | , |
| Dinerakon | CALLE 3/N | 1820 XT | 79 | N' de pkre: 요설 |
| 2. Dates tecnicos: | | | | |
| | Scott dura () | Parametros del suelo Rigidos () |) Resistes (≼) | Exceptional () |
| | | Datos de unidad de ado | be - | |
| Largo: Albura: Ancha: | 3g 7 38 | Morrie E.080 40 cm Blom 40 cm | Odoges of BI ONCASIONES | Optimos Optimos |
| | | Directation | | |
| | Piedra vibareo | Dereig.5 | 0:105 | Marin E deb |
| Guiento | | 44 | X | 90 x 40 cm |
| schredinierre | | | | 30240CM |
| | | Muras Stan | n 6-030 | Observaciones |
| Espeior | 0,38 | | 10 pm | ALUEU EN EXERNIS |
| After | 2.50 | | la 2 m | SOUTH WITHOUT |
| Longitud | 1-34 1-4670 | 171 | echean | SUBJECT NO LONG |
| Mortero | 3 | | 2.00 | ! |
| Union de exquires | Oevtnon | | resolu | |
| Contra Contra | NO | | renistir rennitr | |
| Arriostre horizzotal Mucha reforzacios | A/O | | odakti: | |
| Griefles | 100 | | te reitr r | 1 |
| Mure saltimate | 10 | | 1 Jaco mi | |
| | | | | |
| | | Techa | | |
| | Tipo de matérial | | ia 8-780 | Observations (YES-CHIN) # 9 |
| Mgeroler | A/O | | ra 6' s 4" | picke Cake Kick |
| Vigorias Cultivaria | 64444 SYULL 6" | | dera faco | M2070- 2160 |
| Cubierta Alarca | CONTRACT | | morai- | , |
| | 7.0 | | A STATE OF THE STA | |
| Demento | estencium ne ne | | Tipo de fella qu | er presentere |
| | Laz i mere | | | |
| Salvents | 3(! m(×) | | | |
| Parapelog | 9() mo(X) | | NO PRESENTA | |
| Sangue elevaco | $\exists a(\cdot) = ac(X)$ | | | |

Hand for translation

| | | | | 1,00 |
|-----------------------|---------------------|------------------------------------|-------------------|---|
| 1. Deleta aspecelje, | | | | |
| Fecha: | 22/08/20 | Horac. | 08:15 | M' de hogar: 21 |
| Familia. | CALLE SAW BOO | 400 H2 E 21 | (0.2) | Nº de habit.: C6 |
| Directions | (802 NONEQ) | | | N' de pises: 24 |
| 2. Desce tecnique | | | | *************************************** |
| | Roca eura (X) | Parametros del susi Rigidas () | u Pledbiesi) | Empirical () |
| | ND Jetter (A) | Automat, 1 | HEADEST J | Exeptional () |
| | | Datos de unidad de ad- | phe | |
| | | North & USO | | Observaciones |
| lago: | 0,40 m | 40 cm | adde on bear | os condumis, |
| Albera: | 0,10,00 | # cm | cun demonstration | sparron - |
| Andra: | 0,40/19 | 40 pm | | |
| | | 44.77.7 | | |
| | Piedra y hagra | Concreto | Otros | Norm & OBO |
| Onlento | - Family Longity | X | 000 | 60 x 60 cm |
| ифпесітувата | | | | 30×40 cm |
| | | | | 200 A 10 A 10 |
| | | Muros | | |
| | | Nonn | ne E-USTO | Observaciones |
| Dapesor | 5,40,00 | 5. | 50 cm | HVRS CH |
| Alture | 2.45,00 | 2.40 | On S m | averas temperates |
| insplud | 14 79 13 4 = W.35 | 5125 | espesor | |
| Mortero | 25/07 | | 2 cm | SW PAUSENOA |
| Union de esqueux | Centrilo | | a sociator | UE FISURAS |
| Comraduertes | 1/0 | | e existir | |
| Arricatore bortogotal | 1/6 | | esylettir | W. GALGTON |
| Muros reformados | No | | n naistir | 1 |
| Grietas | 1 1/18 | | be constru | 1 |
| Muro salimedo | 3% | | be eddir | |
| | | | 00 00001 | |
| | | techo | | |
| | Tipo de moterial | | na (5-062) | Observationes |
| Viga collar | No | Made | 10 4" K 4" | CUBICRA ON |
| Viguetas | F1-2180, 64 4X81 | Mb. | ONLT. | MEGULAR SW |
| Cubierts | CHARMANUA | | nama . | |
| Aller cq | A/O | 40.0 | m-min | Vigas collais |
| Dements | M. SO ESTractura in | | | |
| DOINING | a so estaturem | | Tipo de feits qu | a buseoutet3 |
| Balcones | si() mo(y) | - W 11- | | |
| Parapetos | 94) ne(x) | | NO PITEZZATA. | |
| Tanque elevado | at) mg(×) | | , | 1 |
| | | | | |

Ing Mando E. Deer touchte are or conhier a provincios

| | R | CHA DE INSPECCION TECNICA | | (in) |
|----------------------|----------------------|------------------------------------|--|--------------------------------|
| I. Cytos protectici: | | | | |
| Fesha : | 22 /08 /2D | Hora. | 02.40 | N° de hogyr 12 |
| Facefile: | GUE VARA | ABUIRRE | | hr dehabit. 10 g |
| Direction: | (*116, 20A | 843610 H36 | 1 2703 | N'depison Gg |
| 2. Denos becoirco: | | | | |
| | Rocaldura bQ | Pergrestros del suo Rigidos () | lo Recibles (,) | Exceptional(|
| | | Dutos de unidad de ad | lobe | |
| | | Norma 9 (Ma | | Observationes |
| Lango: | 5.46 | 40 cm | adde con you | rate dynamicana |
| Albura: | 4.5 | 3 cm | com properties | W moloso milos |
| Arche: | 0.38 | 40 cm | Deplaner. | |
| | | | | |
| | | Cloverstructor | Control of the Contro | |
| | Pjędra y barm | Conerviù | Otros | Norm £.5%3 |
| Cirptento | | , | X | 60 x 60 cm |
| sobrecimiemo | 1 | | | MI r 40 cm |
| Espesor Alture | 260 | s . | ne E-095 40 cm No 3 m | Observationes (1) (1/2) (1/2) |
| | | 484.48.84.88 | | home horney |
| bulgnoi | y - 15 23 y : 40 | | x especur | reportate |
| Mortero | 5 (m Deutroo | _ | s 2 cm | ينفك ويداولان |
| Union de esquinas | | | | Set uposalory |
| Contratuertes | NO | | be existing | RAMO di dula |
| Arricutre homework | 57 | _ | pe existir | Some in A day |
| Muros referrados | 100 | | ebe existir | of grant |
| Grietas | - ANO | | noe existir | 1 |
| Morosalitrado | 3. | NO S | ese existir | |
| | Tipo de material | Techo Non | mr 6-06U | Observaçõeses |
| Viga collar | NO POESENTA | Mac | era 4'x 4" | ON BUCKES COMPACT |
| Viglaties | BUTYODAYC 6 | | tedera | con companie y |
| Cablerto | 1 Estemo | | hrama | DIGHT SHEWA CONTO |
| Alegan | NO | A0 | cm rein | DIEGERAS PROFINA |
| | | | | |
| Gleprent | pe no astructurales. | | Tipe de falla s | See Seedeligana |

Ing. Solution 6, 0000 Leading

| | PKG | HA GE INSPECCION TECNICA | | Tan J |
|---|--|--|--|--|
| . Durtus generales: | | | | |
| Fecto: | 25 108 12D |] Pres: 27 | :10 | 9" de togat: 73 |
| Families | AWFF 7070 | <u> </u> | | h'de habit: OS |
| Directions | CAME SPORE | 640 HZ-F 2105 | | N' de pass. C 2 |
| Detos persices: | | - Line | | |
| | Reca dura (X) | Pagramatica, del suelo Rigidos () Flac | Ries (X) | (scapetorial () |
| | | Detut de unided de adobe | | |
| | | Monna E.080 | | Ofservaciones |
| Liungo: | 4904 | wem jor | the am pro | AND OU FIRMERS Y |
| Albura | 8.cm | ton O | 67510000 | |
| Anthe | Sear | 40 cm | | |
| | | | | |
| | | Organisados | | |
| | Predre y berro | Cocsreto | Otros | Name 5 080 |
| Cimiento | X_ | | | 60 x 60 cm |
| actror imierto | | | | 30 x 40 dn |
| Spesor Altura (congine Monteen Union de esquiros Consystventes Antonio homoustal Munos roforzados Griecas Munos aultinado | 0.88 cm 2.30 m 2.30 m 2.00 m 2.00 m Designate NC S1 A2 S1 Tipe de material | \$ 40 c) 2.40 a 3 \$ ()2 x eac \$ 3 cm | en e | populo de MAC commo dell'america con semento como 3 dell'apreción Compressore Com |
| Mga coller | F 15 7 20 60 x " | Madein 4 | And the second second | RUGARS (ANSWORKES |
| Veginities | CHAMINA | i i i i i i i i i i i i i i i i i i i | | |
| Oublersa | DO CHEMINA | 40 cms | | 1 |
| Alexas. | 777 | 1,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,, | 1 | |
| Elements Belcones Parugétics Tanque elevado | # (roly # (roly # (roly # (roly | Fag tor | The detailed | presentan Parino EC (A.Sa) |

The Manda E. Will Kamban

| | | I I WAT MA THE STANDED TO STAND | | Land. |
|-----------------------|--------------------|--|--|-------------------------------------|
| 1. Datas arcarejes | | | | |
| Fecha. | 72 138 120 | Hora: | 89 40 | 4° de Nogar: 79 |
| EstaPla. | WIDE ALL | 6.50 | | 4' de habit.: 0 7 |
| Direction: | CATIE SAN | Som his My 18 1 | 15.59 | N' dephas: CE |
| 2. Change peopletas: | | | | |
| | Roca dura (x) | Paramatros del suelo Rigidos () | rienisks () | Estapoinel (|
| | | | | |
| | | Dates de unidad de edo Norma E.080 | ibe | Obviouslance |
| Longox | 0,60 | AD can | will on on | Observationes |
| Altora: | | | white was or | acint popular di quatrica perava |
| Ancho: | 0.70 | 8 cm 5 | 12000 | person of |
| Ancho | 10,40 | 40 cm | | |
| | | Cirectacion | | |
| | Pladra y barro | Chatracoracion | Otras | Norm E 080 |
| Capiento | 1 | | X | 60 a 60 cm |
| sobracimiento | 1 7. | | | 30 a 40 cm |
| | | Wuros | | |
| ĺ | | | so E-(80 | Observaciones |
| Espesor | 1 04010 | | 40 cm | |
| Alture | 7-50/10 | | a3 e | Myros an |
| Longitud | 11:351> 7=46 | | ************************************** | present oc |
| Morteco | 30m | | 2 cm | SOUTH - MORE |
| Altrion de esquinas | DEACTOR | | e existir | EMPORINGES FOR |
| Contratuertes | NO | | e existir | C4 10890 |
| Arrientire haringotal | 1 20 | | e existir | Co 12446 |
| Murus fefürnetes | NO | | ridebes s | ŀ |
| Grietas | 37 | | pe exists. | 1 |
| Murosalitrado | 37 | The state of the s | be estati | |
| | - | | A LONG TO SERVICE AND ADDRESS OF THE PARTY O | |
| | | Techo | | |
| | Tipo de meterial | Horan | 1a E-090 | Observationes |
| Viga croise | 10 | Mader | re 4"x 4" | DIGICATA CH |
| Vigurates | LASTONES 4X3 | ,y Ma | dera | months conditioness |
| Oublerta | 2 6070-19-5 | 189 | Agen 2 | MALTO CONDITIONS SIN PRESENCE |
| Aleros | AO. | 40.0 | Mi min | DE VICA PONTACE |
| Changin | | | | |
| t Filmeritus | s no estructunales | | The de trib qu | н рескенных |
| Relicones | "(a/ no/×) | | | |
| Persontas | d no × | ~ | NO PYCIELTA | 5. |
| Tanque elevado | | | No bear | ·· I |
| Tompor Courses | The section of | | | |
| 1 | | 10.000 | | |

Inc. Market II. Cost Zapolete
1874 og Estrupe y proprettos

| . Datus cenerales: | | | | |
|--------------------|-----------------------------|--|---------------------------|---|
| Sector: | 82 108 125 | Hime: | 10:20 | M de hogar: 15 |
| Familian | 1189184 1-006 | 2 | | N' de habit: 03 |
| Oirection: | OHIE SAME MAN | ह मरक्त स्वाह | 3 | M'depkos: ☑♂ |
| Liatos tecnicos: | | | | |
| | | Parametros del s | | e - 5 - 42 s |
| | Восолита (24) | Rigidos () | Capibles () | Exceptional () |
| | | Dagra de polified de Lorma L.ISIG 4Don | States on A | Observations and conditions and political |
| arger Jeura: | 0.09 | 8 cm | 10/40 000 6 | on when politice. |
| ndra. | 0/46 | 40 cm | , , | |
| | | | | |
| | | Cimentar | | |
| | Plediz y harno | Concreto | Oares | Norm E 080 |
| miento | X | | | 60 x 40 ran 30 x 40 cm |
| thred miles to | | 1,- | - | 30,040,011 |
| spicsor | 0.40 | | ter na 6060 s 40 cm | Observationes Autor on purities |
| angkud | 2.45 | | 270 s 1 m 12 x expesor | and one we |
| fortero | 3,000 | | 3.2 cm | con tonogs |
| nion de escuinas | DENTAGO | 1 | Delse existis | 7-1-030 |
| ant efacites | NO | | Debe existir | ditarionale. |
| miostre horinzotal | . 57 | | Debe existin | ! |
| Lines references | NO | | Dates soldin | |
| rietas | . 7.0 | _ 1 | dabe exist r | i |
| Leo califerado | 7/0 | _ | debe soich r | |
| | | | | |
| | | Techo | | |
| | Tipo de material | | ionina E 080 | Observaciones |
| iga collar | MG PAGEDUTA | . K | fariere d'ind" | white enjoyedes |
| gretar | GUAYAGGE TS" | | Macketa | · conditioner |
| ublerta | COMMA | _ | Prioriti | |
| le-mi. | 7.0 | | 40 cm min | |
| | | | | |
| Eloment | os no estructurales | | Tipo de faits | que presentare |
| Parapetos | si() no(y') si() no(∀) | | NO PRESE | 10'9 |

Service of Country

| | | RICHA DE INSPECÇION TELINICA | (F) |
|---|---|---|---|
| 1. Distus generales: | | | रेख |
| Solve | 24/08/80 | lian; 8:20 | M* de hoger: |
| Familia. | GINNA COS | parts. | Y'de hebê: C6 |
| Direction: | CALLE SAN | BULL BLA ME TO DE DE DE | M' de plane; 04 |
| 7. Datus tembers | | | |
| | Bour dura (g) | Parametros del vesto Republic Picobbles | (Swapoweel () |
| orgu. Hura; Ache: | 0,90 0,08 0,38 | Dates de unidad de unida Norma i 1827 40 cm (MAR 1977 no 8 cm (A) de unidad de unidad 40 cm (A) de unidad | alementons when concerns on Sicotia |
| | | Emeotacion | |
| in calo desimiento | Fled ay term | Corcue:0 1 205 | ršem, t. 380 40× (0 pc) 30× 40 cm |
| | | Muros | |
| tura hura | 0,40 m 2.60 m 1-3385 y= 10 | Norma E-1800 Y -0) cm 2 -0) v 1 m | Miles Shy prodes Con Ind. Dollar Miles |
| ortero ion de esquinas | 9 3 0m | s 12 s expetor s 2 cm notes essister | SHIPPING , CHU |
| norefuertes rincipe homoratal Unto reforzados | 31 | Sebe existing Code angeling | Muzo y tonerisc |
| letas un veltyada | 97 57 | Belix coats As debe coasis Modebe solver | |
| | | | |
| | Tipo de morerial | Fection historia F-(lac- | -1 |
| ernitar Siste | \$16800 \$ 11 121 | Mar I | Chervaurens Cuede use Success |
| Herta | ATERNOS 478 | Motiona | CONSTRUCTION OF BUSINESS |
| fea | 10 10 MAR | - IMATES 40 Junion | Mesonen De Victoria |
| Elementos | o admirturales | Don sta falls | |
| rones Harrins | 8[]) ra(9/) | пропила | Use presentary |
| questrario | $\frac{s(t-)}{s(t-)} = \frac{ns(\sqrt{t})}{ns(2c)}$ | LO PRESENT | 71. |

St. St. Stand of St. Standing

| | nı | CHA DE INSPECCION TECN | ка | |
|------------------------------------|--|------------------------|------------------------|-------------------|
| 3. Delon generales: | | | | |
| Feelus: | 24 108/20 | Hora. | 7:10 | M de hagas: |
| ionite: | THUTPRICO O | (MF) | | N° de habit : O.E |
| Direction: | COILE SAM BASA | 10 ME FT) | 718 | Wide place Ord |
| Z. Detus launkos: | | | | |
| | | Parametros della | uelo | |
| | Form dura big | Rigidas } | Hoitlest) | Parencianal () |
| | | Daros de unidad da | adoba | |
| | | Norms - 050 | | Observedones |
| Largo | 0.58 | 40 cm | odde con p | 200-300 36 |
| Alture: | -70 | 8 (0) | cretita completo | noble |
| Anches | 0.3.8 | 40 arr | | |
| | | Conserter | lon | |
| | Piedra y barro | Concreto | Oir . | Human EXECT |
| Omiento | | | X | 60 x 60 cm |
| zalvacimiento: | | | | 30 x 40 cm |
| Lepisore | 238 | Mules | orn = 1-000 5 40 cm | Printed 30 87/046 |
| Altera | | | ZAC x 1 m | 14010 3001120 |
| Longitus | x 5,50 70 y 45-80 | 7 | 17 zespesor | can product of |
| Murtero | 2.00 | | 3.2 rg | THEN DES TORPOSE |
| Uniter de requient Comradueroes | (DENTRO) | 1 1 | Acte eather | , |
| Contradueroes | NO | | Peperenstin | |
| Amiestra horintotaj | A/O | 1 | Delte exetti: | 1 |
| Muros referandos | NO | | die en str | 1 |
| Drietas | 51 | No. | idede avistir | |
| Muro saliundo | 31 | 45 | detse existin | |
| | | Techs | | |
| | Tipo de mater al | | onina E (SS) | Observaciones |
| Age golar | 1/12 | | edeva 6 'y 4" | 0.000110000.00 |
| Agueras | Gud yaam, 64 | | Matiera | i |
| bierta | SSTERRY BRIDE | | Dysana | ! |
| Nems | 70 | | With anim | i_ |
| Clessento | 5 NO estructurates | | Tings : fels : | us presentera |
| | | ſ~ | 7-M/14 (007 50) | |
| Rahmaee | \square $*(\cdot)$ $no(\sqrt{\cdot})$ | | | |
| arapetos | $\mathbf{x}(\cdot) = \mathbf{m}(\mathbf{y})$ | 70.10 | DEBIND A RETURN | and was smoothed |
| angue elevado | 4) 1 nc(×') | | NE THE GAL COS | KIND OF |
| | | 7 /2 | 20. | |

to the form

.

| | | HA DE INSPECCION TROMCA | |
|--|---|--|---|
| . Dodus penerálek | | | |
| Fecha : | 84 108 180 | dors: 20.10 | hFree hoger: ² T ∑ |
| Familia: | VEREARTY R | <i>6090ක්</i> ර | rJ' de habit.: 08 |
| Resulte: | TOLLE SWI BA | 1080 N € E 1 27 08 | videskop <u>01</u> |
| Delto fernicus: | | | |
| | Recordera 50 | Parametros del sucio Ogidos () Hentales () | Exceptional () |
| | | Datos de unidad de adobe | |
| | | V E (950) | Observaciones |
| wax | 0,40m | 40 cm 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 | make andling pero. |
| Hura: | 0185 m | GOV BRANCO | noo dimensione pero. |
| udio. | 2.95 07 | 43 cm | es (Africansonas. |
| | | | |
| | | Cinemadon Otro | Knrn (.080 |
| | Proces y barro | Concrete Series | 60×60±m |
| Imiento | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | | 30 4 40 cm |
| obrecimie <u>nto</u> | 1 /2 | | |
| | | 45 | |
| | | Murus Norma (-450 | Observations |
| | 0.90 | \$ 40.00 | 11000 GN |
| dissor | 2.60 | 240 x 1 m | MALAS KONNICON |
| 41tura | 2,00 | | |
| longitud | x=34.15 Y= 44.04 | 2 /3 xedeen | CON PRESENTA |
| Mortono | 1 2.590 | 2.7 cm | De SHUTTLEY |
| Union de requines | UNIOO | Baha edis.is | SE 34011 6 7 |
| potratuerkes | NO. | Debt cestir | descroto en |
| Armovine huntr 2003 | No. | Delte de alc | 63 @ NIM13 |
| Muno-reforzados | No | hu debe evitrir | |
| | | Ma percevali. | |
| 110 | 31 | | i i |
| Source Salitración | 37 | kn dete soblin | |
| 110 | | kn dete sentir | |
| 110 | 34 | kn debe soblir Yecho | Observaciones |
| wuro saliuo fo | Tipe de material | Yecho Konna E (80) | CHELOTTE GA MIS |
| wuro saluado Viga cultar | Tipe de material | kn debe soblir Yecho | CHELOTTE GA MIS |
| wuro saliuo io Viga collar Viguesos | Tipo de malerial NO G/27/G/W L | Yecho Yecho Norma E (8) Madera 4** 4* Medera | CUCLOTTO GA ATE |
| Viga collar Vigacos Cubierto | Tipo de malerial NO GNOYOGAN ! Colonio / 600 | Yecho Yecho Norma E (8) Madera 4** 4* Medera | CHELDETH GA MIN |
| Nuro saluo (n Vaga collar Vaga coss Cultierto | Tipo de malerial NO G/27/G/W L | Yecho Norma E 180 Madera 4**4* Madera 4**4* Madera 4**4* | CUCLOTTO GA PIC COTTOD DERICO A |
| Muro szitrotki Vigagotlar Vigagotlar Vigagotlar Alarcs | Tipo de material NO GNYNGIN (CSTORY / 600 | No debe sobili Yecho Runna E (80) Madera 4**4* Madera Ikiara 40 an ma | CUCLOTTE C.P. PAR COSTOUR CONTROL A CURROS |
| Muro szitrotki Vigagotlar Vigagotlar Vigagotlar Alarcs | Tipo de malerial NO GNOYOGAN ! Colonio / 600 | Ko debe sobili Techo Runga E (8) Madera 47: 47 Medera Ikiara (Iliam mm | CUCLOTTE C.P. PAR COTROD CONSCOR A CURROS |
| vuro sziuro iv vuga collar viga coss Catherio Alares Bernena | Tipe de material // O // | Ko debe sobili Yeche Runna E (8) Mader, 47: 41 Mederie Lidera (Illian min) | CUCLOTTE C.A. PAR CISTADO CIATRICO A COM MS |
| Waro sziltro-iv Vega szálta Vega szálta Ve | Tipo de material NO GNYNGIN (CSTORY / 600 | Kn debe soblin Yeche Runna E (8) Mader, 47: 41 Mederie Ikiana Iliam mm | CUCLOTTE C.A. PAR CISTADO CIATRICO A COM MS |

and the first of

| | FIC | ONA DE INSPECCION | TECHICA | (4) |
|-----------------------|---------------------|--------------------------|--|--------------------------|
| 1. Detail synamisms | | | | |
| Fechs : | 29/08/20 | _ | Hare: 07.50 | nt delrogan: 19 |
| Paralita: | CIPICO AG | neile | | Y'deHabic: C6 |
| Direction: | SAM BARNIO H | 21F" IT | 10 | N' desphare 04 |
| 2. Dates Inchicos: | | | | |
| | Roca dura (K) | Parkmides Sigidos () | sidel suelo Ziezibina) | tecepatorni (|
| | | Designs des una | ded de adobe | |
| | | Norma E.080 | *************************************** | Observatores |
| Lange: | 90 | 49 on | odes po | Myster conditions |
| Atturac | 3.2 | Bern | con poe | ENGE DE SHUTEE O |
| Ansha: | 90 | 40 cm | | |
| | | | 5. J | |
| | Piedra y barro | Concret | metacion De la Corre | Works E 080 |
| Omlergo | Penny y samu | Contract | 5 1 505 X | |
| sobrecimiento | | | | 30x40on |
| Espesor | 0.40 | | Norma E-Gao 4 40 cm | Observationes [130:S C# |
| Alluh | 2.35 | 7 | 1.40 r 3 m | 77000 |
| Longitud | X 129 40 Y= 9143 | 3 | £12 sespent | DEGRAD |
| Morsem | 5.cm | 1 – | 57 cm | 65400 CON |
| Union de esquinas | OCAMOCO | 7 - | Dette eastic | DEELE NOW COM |
| Contrafuertes | No | 7 [| Debe existir | SWITE CON |
| Arrigative horizontal | . 60 . | T | Debe existly | DOTWINGERS CIN |
| Micros refortados | NO | | Debe aselir | |
| Grietas | No | 3 L | Ho debe existir | THEMPSOO. |
| More selitrado | 5: | | Ho debe astrtir (| |
| | | | | |
| | Thus do repeated | Per | the Manual C. CRO | Alexandrons |
| Viggs colliber | Tigo de material | | Norma 5-080 Wadera 4" v 4" | Observed ones |
| Vigoratus | 43/M 3x21 | ⊣ ⊢ | Madera of a | ANTA MINIMED KUND |
| Oublerts | GICKMITH. | | in and | 1 DI BILL DISTRICE |
| Alarms | olo) | -i - | 40 cmmin | |
| | | | | |
| flements | os no estructurales | | Tiệa để | felle que presontera |
| | | i | The second secon | |
| Balcones | di ne 🗸 | _ | | |
| Perapetos | al(1 no(x) | ļ. | No presen | ata. |
| Tanque elevado | #[] no(*) | ţ | | 1 |

Ing. Machine Deletel 14 Sept.

Ing. Machine E. Orbit Assessed

Ing. Machine V Providence

1016 De estringe V Providence

1016 De estringe V Providence

1016 De estringe V Providence

1017 Description

| | FCF | OF INSPECTATION LEGISLAND | |
|-----------------------|---------------------|--|---|
| . Dojos zenerala: | | | |
| recita : | 29/08/20 | Hora: 3:72 | N rie hoger: 20 |
| tarriba: | LOYCLA SAN | no val - | N' de habit: 06 |
| Diversions | (Alle Sim Brown | mas H27 12 13 | H' de plane (G.1. |
| . Dorins tecnique | | | |
| | Ross dura () | Parametros del sucio Rigidos () Heoloias 💢 | Exceptional () |
| | | Dates de unidad de adabe | |
| | | Nomina E.086 | Observationes |
| Lango. | 540 | 40cm Golder an | burnes conductoris |
| Altrear | 0.08 | arm Jan demine | beines emicki mits 1905 que no cumple Loyd-emicki |
| Archu: | 0.32 | use for plouses | Acopt - anoth . |
| | | | |
| | | Umentacion | |
| | "sedra y borm | Concreto (From | Norm £390 60 • 60 rm |
| Ckniesto | × | | 20 s 40 cm |
| volucioniento | | | JIX-92 GII |
| | | | |
| | | Muros | Unearradionts |
| | T 100 | Morrio E 360 5 40 cm | NURD GN |
| Esperan | 0,02 | 7.40 4 5 m | NONO GIO |
| Altara | 2.65 | | BUELIAS CERCUCIES |
| orghe. | 1 (18 30 Y - 45,44 | ≤ 12 x especia | SIN POESCHEN |
| Vertero | 2.500 | 42cm | GE SHOTEE - |
| arror de esquinos | Obertimo | Debe soutin | 14. 2 |
| Contraluertes | 40 | Octo exists | 1 |
| Antimitre homeitotal | 3/ | Date soldir | |
| Maroviefortades | (d) | No debe edistir | 1 |
| terietas | 10 | No debe easis | |
| Muro calibrado | NV. | DO DATE - COLL | |
| | | Tec10 | |
| E | Charles as seen al | Manua 5450 | Observations |
| | Theo do matter of | | TOTAL OF BUTTON |
| Mga collar | | / Madere | Commissiones. |
| Vigoritàs Cubierra | ETEKNI'H | lirinic | |
| | NO NO | 4C cm min | |
| Alema | ~0 | | |
| Planetal | os no estructurales | Tipo de | fulla que presentara |
| Lines | | | |
| dalcopes | sit i noty i | | |
| Fargreton | 1 Visit 1 38 | 1.0 111536 | NIA. |
| Tameue elevacio | T with miles | | |
| | | | |
| 1 | | | |

| | FIC | HA DE INSPECCION/TECNICA | ٩ |
|--|--|--|---|
| 1. Dalus generales: | | 11.77 | |
| Fedu. | 29 108/20 | Hore: 8:90 | N' de hogan: 2-f |
| Familia | SAMPOUND AS | VIRRE | ₩ de habit: "ひを |
| Direction: | CALLE SAN H | 2'0" 17 03 | N° de pass Og |
| Debos bernicos: | | | |
| | | Parametros del sue o | |
| | Boss dura (| Regular∳) Redbles () | Éscapciona" |
| | | Datos de unidad de adobe | |
| | | Norwa E.080 | Observaciones |
| langu: | 0,40 | 00 cm (ACO 6.5 | CA REGULARIE CONTRODUCS |
| Ungrac | 0.08 | Écin | |
| Unden: | 0,38 | 40 cm | |
| | | Cinemiador | |
| | Piedra y harro | | tres Fearn E.360 |
| merb: | × | i | |
| chrecimiento | | ., | 50 x 50 cm |
| speak | 0.46 | Norma 11-180 S 40 on | Observaciones |
| t .ra | 2.50 | 2.40 # 313 | |
| onghad | x-4620 7:33.90 | 5 .2×espe;o- | ⊣ |
| acrising | 37.44 | s 2 cm | -i I |
| n an de assienas | OBM JACC | Helendak | 1 |
| ortrafuertes. | μc | | <u>.</u> |
| dustre bennaetal | | Italia assulte. | 7 1 |
| | | Debe marin | 1 1 |
| | 1 MO | Dehe existir | |
| uros reforzados | No | Dehe editir Dehe editir | |
| riotes referzados riotes | | Dehe existir | |
| uros reforzados rielas | MO NO | Debe existir Debe existir Nordebe existir | |
| uzoskoforzados viatus Inno stribrado | MO NO | Debe colstin Debe existin Nordelse soratin kin debe cylistin | Орымыстан |
| ums referzados rielia lum sultrado go collar | AO AO S) Tipo de moterial | Debe coistir Dathe reduit Not debe coistir En debe coistir Techo | Observationer 740A 64 75655A |
| ucos eforgados elatina turn sultrado go collar guetas | T go de moterial AC T go de moterial AC COM YMOURIE | Debe coloir Debe coloir No debe coloir No debe coloir No debe coloir Tacko Norma F-040 | 150H OF TOURSE |
| utos e oforzydos rialia um solitrado go collar guetas ablaria | T po de motental AC T po de motental AC OUT YOU I. ENTERAS | Debe coloir Debe coloir No debe coloir No debe coloir An debe coloir Tacko Norma (1-04) Madera 4" e c" | |
| ricos reforzados rieles funo sprimado igo collar apuetas ubito a | T go de moterial AC T go de moterial AC COM YMOURIE | Debe coloir Debe coloir No debe soroir An debe coloir An debe coloir Techo Norma (*180) Mindero Modero | 150H OF 760NAC |
| Autos reforzados Pietes Juno spritrado Igo collar guestas Juliar a Jeros | T po de motental AC T po de motental AC OUT YOU I. ENTERAS | Debe coloir Debe coloir No debe coloir No debe coloir An debe coloir Techo Alorma F-080 Mr dera 4" e c" Mod 4" e c" Alorn rein Alorn rein | 140H OF 760NAC |
| ucos reforzydos rialia. lum spilitado go collar gouetas abtura | Tipo de moterial ACO ACO ST Tipo de moterial ACO STORACIONALISTES A no exquentación | Debe coloir Debe coloir No debe coloir No debe coloir An debe coloir Techo Alorma F-080 Mr dera 4" e c" Mod 4" e c" Alorn rein Alorn rein | 740H EN 760NAC. CONSIGNACE. |
| Accorded to the control of the contr | Tipo de moterial ACO ACO ST Tipo de moterial ACO COPTY (OC) (1. BYTE (AC) TO COPTY (OC) (1. BYTE (AC) TO COPTY (OC) (1. BYTE (AC) TO COPTY (OC) (1. COP | Debe coloir Debe coloir No debe soroir An debe coloir No debe coloir Techo Norma (1480) Mindero Modero Horera 40 cm min | 740A EN 760AAC CONSCIONÉS , Conscionés , |
| Autora eforzados Pietes Auro spilitado Igo colla- guetas Oldona | Tipo de moterial ACO ACO ST Tipo de moterial ACO STORACIONALISTES A no exquentación | Debe coloir Debe coloir No debe coloir No debe coloir An debe coloir Techo Alorma F-080 Mr dera 4" e c" Mod 4" e c" Alorn rein Alorn rein | 740A EN 760AAC. CONDICEMEN , CONDICEMEN , |

Last for motion

| | ENAUGACION DE | LA VULNERABILIDAD SISMICA EN TL CEN FICHA DE INSPECCION TECNICA | THU POR ADO NO ST | To San |
|-----------------------------|----------------------------|--|------------------------|--|
| 1. Detus generalise | | | | |
| terto: | 29 /08/20 | Horse 2 | 20 | N' de lingue: とう |
| tamilio | MIO CNE | (Que | _ | |
| Ofrection: | CALLE 5/N | 12'6" IT 08 | = | |
| 2. Dates ternicos: | | | | Midelphas: 04 |
| | Rota dega () | Parametros dal meto Rigidas (1 - i legit): | * × | Diceptional () |
| | | Dates de unidad de adobe | | |
| langu: Altura: Andres | 0,98 9,09 0,90 | Harm F/B0 | person der | Observationss ව දුනදුරිපලපදු) දෙස්තු (කාලා ු |
| | Predeby barra | Chrentation | | |
| imisata | 11905-5 (05.10 | Concrete | O'm: | Month stan |
| obrecinianto | | | × | SR 4 60 cm |
| | | | | 30×40 cm |
| Wester | 0,40 | Muros Burre C-036 5 40 cm | | Observances |
| nretituo | 2.55 | 240 2 3 in | _ | LOVED CONTRACTOR SAN |
| Instere | x : 17:35 4 254,1 | \$ 17 cesperar | | pleased to |
| monde escurore | Benings | 5.2 cm | | |
| of trailurates | | Octo estate | | |
| refestive feathraptal | 31 | Detre exalt- | i | |
| unos reformates | 10 | Dahe mistir | | |
| letas | AD | Odbe softing | | |
| uro refliraco | I AND | No debe existing | | |
| | | Techo | | |
| re coller | Tao do material | Morma Satem | | |
| C BOOK | GODALES BASE | Maders 4°g c* | | Charles Car |
| Nerta | GUNYAGUE BE | Madera | ⊣ 1. | Allendar Confederation |
| agy . | Cai Nettro | ik@ana | 6 | When supple (Problems) |
| | | 40 am min | | |
| tiementus | no estructurales | | ipo de falla que pres- | mbes |
| PORes . |] st() | | - The pies | - |
| apetos | | | | |
| ious elevadu | $\{a(\cdot) \mid co(x')\}$ | NO PE | KSEP/A | |
| | | | | |

St. Contraction of the same

| | RG | HA DE INSPECCION TECNICA | | |
|--------------------------------|---|--------------------------|--|---|
| 1. Quitos generales: | | | | |
| Fadte : | 29 708 1 20 | T Hora: | 10: 20 | N' rie hoppe: |
| | | | | |
| fumilia: | 10025 CIES | HUERTA | | h" de habh O & |
| Directions | CAUS 5/10 | HZ "G" 17 | 12 | N° de pisos |
| 2. Darios irenkos: | | | | |
| | | Parametrus del suo | du | |
| | Boro dura () | Agdon () | Flex bles (c) | Extepsional () |
| | | Define de unidad de ad | iohe | |
| | | Monthly LLUGO | | Observationes |
| Largac | 0,38 | 40 cm | added so | Co. AMOUNTABLES |
| Allera: | 0,083 | R on | mod | t |
| Ancho. | 0.38 | 40 cm | | |
| | | | | ~ |
| | | Omestario | | |
| | Pledra y Ramo | Concreto | Cercies . | Menn E 000 |
| Omiento | | | X | FD v 60 cm |
| sobrecimianto | | 1 | | 30 x 40 cm |
| Experior Altura Longitud | 0.38 2.60 x=1866 y 247) | 22 | me Sono 40 cm Mais m Yespesor | Miros Rom finite defeame y Satistic |
| Mortem | S. Com | | 2 cm | 15013400 |
| linion de esquinas | De. # //126 | | su rahiir | |
| Drytralisertes | 1 120 | | e mistir | |
| 4-ricstre honremat | Mo | | eesettr | |
| Muros referzados Grielas | 100 | | e-ecatir . | 1 |
| Vuro salimeto | 31 | | ete cristi | 1 |
| PO-D SPINAS | 31 | 10.0 | the eastly | |
| | | Techn | | |
| | Tipo de moterfal | | to 1400 | Observationes |
| viga ender | 10 | | 10.4°¢# | SPACIAL U.C. |
| Agrictus | GUNYAOU! L | Medera | | 1 |
|).hiertz | Csteries | | siate. | 1 |
| Meros | 1.0 | 40 | cm mir | |
| Elemento | ro estructurales | | lipode fella qu | e presentare |
| Tolonom | 3() m(w) | | 2000 2 000 000 000 | |
| Grapelio | | | THE PARTY OF THE P | |
| | | | | |
| angue elevado | $\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$ | - | NO PRESENT | 1 |

in the first of the formation