UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA

FACULTAD DE INGENIERIA
ESCUELA ACADÉMICO PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL
SEDE JAÉN



EVALUACIÓN SUPERFICIAL DEL DETERIORO DEL PAVIMENTO DE CONCRETO RÍGIDO EN LA AVENIDA PAKAMUROS DE LA CIUDAD DE JAÉN - CAJAMARCA

TESIS PARA OPTAR EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

PRESENTADO POR:

BACHILLER: GRIMALDO CHUQUIHUANCA CHINGUEL

ASESOR: Msc. ING. ALBERTICO ALADINO BADA ALDAVE

JAÉN - CAJAMARCA - PERÚ 2014 A Dios por mostrarnos día a día que con humildad, paciencia y sabiduría todo es posible.

A mis padres y hermanos quienes con su amor, apoyo y comprensión incondicional estuvieron siempre a lo largo de nuestra vida estudiantil; a ellos que siempre tuvieron una palabra de aliento en los momentos difíciles y que han sido incentivos de nuestras vidas.

A Dios todopoderoso

Quien me ilumino en todo momento y me dio salud y fortaleza para culminar con una meta más, propuesta en el horizonte de mi vida.

A mi asesor

Quien me brindó muchos consejos para el desarrollo de la investigación y se preocupó constantemente por el desarrollo de esta investigación.

A todos los profesionales y compañeros quienes de una a otra forma me brindaron su apoyo incondicional para la culminación de esta Investigación.

ÍNDICE

CONTENIDO	Págs
DEDICATORIA	ii
AGRADECIMIENTO	iii
ÍNDICE DE TABLAS	vi
ÍNDICE DE FIGURAS	viii
RESUMEN	x
ABSTRACT	χi
CAPITULO I: INTRODUCCIÓN	1
CAPITULO II. MARCO TEÓRICO	4
2.1. Antecedentes teóricos	4
2.1.1 Internacionales	4
2.1.2 Nacionales	5
2.2. Bases teóricas	6
2.2.1 Pavimento rígido.	7
2.2.2 Evaluación de pavimentos	7
2.2.3 Tipos de Evaluación de Pavimentos	8
2.2.4 Evaluación del estado de deterioro de un Pavimento	.9
2.2.5 Tipos de fallas en losas de concreto rígido	.11
2.2.6 Procedimiento de Evaluación de la Condición de un Pavimento	35
CAPITULO III. MATERIALES Y MÉTODOS	40
3.1 Localización	40
3.1.1 Ubicación Política	40
3.1.2 Ubicación Geográfica	41
3.1.3 Materiales y Equipos	41
3.1.4 Diseño metodológico	42

CONTENIDO	Págs
CAPITULO IV. ANALISIS Y DISCUSION DE RESULTADOS	83
4.1 Descripción de resultados	83
4.2 Análisis de resultados	88
CAPITULO V. CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES	90
5.1 Conclusiones	90
5.2 Recomendaciones	90
Referencias bibliográficas	91

ÍNDICE DE TABLAS

TÍTULO	Págs
Tabla 1. Rangos de clasificación del PCI	10
Tabla 2. Niveles de severidad para losa dividida	14
Tabla 3 Niveles de severidad para escala	17
Tabla 4. Niveles de severidad para punzonamiento	28
Tabla 5. Niveles de severidad para descascaramiento de esquina	32
Tabla 6. Niveles de severidad descascaramiento de Junta	34
Tabla 7. Resumen del manual de daños en vías con superficie en concreto	
de cemento portland	35
Tabla 8. Evaluación del pavimento tramo 1	44
Tabla 9. Evaluación del indice de condicion del pavimento (PCI) - tramo 1	45
Tabla 10. Evaluación del pavimento tramo 2	46
Tabla 11. Evaluación del indice de condicion del pavimento (PCI) - tramo 2	47
Tabla 12. Evaluación del pavimento tramo 3	48
Tabla 13. Evaluación del indice de condicion del pavimento (PCI) - tramo 3	49
Tabla 14. Evaluación del pavimento tramo 4	50
Tabla 15. Evaluación del indice de condicion del pavimento (PCI) - tramo 4	51
Tabla 16. Evaluación del pavimento tramo 5	52
Tabla 17. Evaluación del indice de condicion del pavimento (PCI) - tramo 5	53
Tabla 18. Evaluación del pavimento tramo 6	54
Tabla 19. Evaluación del indice de condicion del pavimento (PCI) - tramo 6	55
Tabla 20. Evaluación del pavimento tramo 7	56
Tabla 21. Evaluación del indice de condicion del pavimento (PCI) - tramo 7	57
Tabla 22. Evaluación del pavimento tramo 8	58
Tabla 23. Evaluación del indice de condicion del pavimento (PCI) - tramo 8	59
Tabla 24. Evaluación del pavimento tramo 9	60

gs

ÍNDICE DE FIGURAS

TÍTULO	Págs
Figura 1. Blowup / Buckling de baja severidad	.12
Figura 2. Grieta de esquina de baja severidad	13
Figura 3. Grieta de esquina de severidad media	14
Figura 4. Losa dividida de alta severidad	15
Figura 5. Grieta de durabilidad de baja severidad	16
Figura 6. Escala de severidad media	17
Figura 7. Daño del sello de junta de alta severidad	. 19
Figura 8. Desnivel carril / berma de baja severidad	20
Figura 9. Grietas lineales de severidad media en losa	
de concreto reforzado	22
Figura 10. Parche grande y acometidas de servicios públicos	
de baja severidad	23
Figura 11. Parche pequeño de baja severidad	24
Figura 12. Pulimento de agregados	25
Figura 13. Popout	26
Figura 14. Bombeo	28
Figura 15. Punzonamiento de severidad media	29
Figura 16. Cruce de vía férrea de baja severidad	30
Figura 17. Desconchamiento / Mapa de grietas /	
Craquelado de severidad media	31
Figura 18. Grietas de contracción	32
Figura 19. Descascaramiento de esquina de baja severidad	. 33
Figura 20. Descascaramiento de junta de alta severidad	34
Figura 21. Ubicación de la Provincia de Jaén en el ambito regional	40
Figura 22. Área de Ubicación del proyecto en estudio	.41

TÍTULO	Págs
Figura 23. Detaile de la seccion transversal del pavimento	42
Figura 24. Detalle en planta del tramo 1	43
Figura 25. Muestreo del pavimento en la avenida Pakamuros	Anexos
Figura 26. Vista del tramo 5 con su respectiva progresiva inicial y final	Anexos
Figura 27. Inspección de fallas en la avenida Pakamuros	Anexos
Figura 28. Presencia de la falla Desnivel carril / berma	
en la avenida Pakamuros	. Anexos

RESUMEN

El mantener las pistas pavimentadas en un estado adecuado de servicio, es cada

vez un problema serio e inevitable para los municipios; en ellos se observa la

ausencia de un sistema de gestión vial. Esto ha motivado el desarrollo de una

serie de procedimientos de evaluación, gestión y rehabilitación de pavimentos que

permitan un desarrollo técnico y económico integrado para los municipios. El

objetivo general es: Determinar el estado de deterioro del pavimento de concreto

rígido en la avenida Pakamuros de la ciudad de Jaén - Cajamarca. El

procedimiento consiste en realizar un diagnóstico de todas las fallas o daños

existentes en el pavimento de concreto rígido a lo largo del tramo en estudio

(desde la intersección de las avenidas Villanueva Pinillos y Pakamuros hasta el

puente Pakamuros), de acuerdo al manual de daños en pavimentos rígidos y

posteriormente se trabajó en gabinete. Se determinó que el PCI es igual a 72.88,

comparando en la tabla 1 de rangos y clasificaciones nos indica que está dentro

del rango (70-85). Por tanto el estado del pavimento de concreto rígido en la

avenida Pakamuros es muy bueno y no regular como se planteaba en la

hipótesis, por las fallas pronunciadas que presenta en el poco tiempo de servicio.

Palabras claves: Pavimento, concreto rígido, deterioro, fallas, PCI.

Х

ABSTRACT

Keep the tracks surfaced in an appropriate State of service, is becoming a serious

and unavoidable problem for municipalities; them shows the absence of a road

management system. This has motivated the development of a series of

procedures for assessment, management and rehabilitation of pavements that

allow technical and economic development integrated to the municipalities. The

general objective is to: determine the State of deterioration of pavement concrete

rigid in the Pakamuros Avenue in the city of Jaén - Cajamarca. The procedure

involves a diagnosis of all faults or damage existing concrete pavement rigid along

the stretch in study (from the intersection at Villanueva Pinillos and Pakamuros to

the Pakamuros bridge), according to the manual of rigid pavement damage and

later worked in Cabinet. It was determined that PCI is equal 72.88, comparing

table 1 ranks and ratings indicates that it is within the range (70-85). Therefore the

State of pavement concrete rigid in the Pakamuros Avenue is very good and not

be regulated as it arose in the hypothesis, is pronounced failures in service shortly.

Key words: pavement, concrete rigid, damage, faults, PCI.

χi

CAPITULO I: INTRODUCCIÓN

Se conoce como pavimento al conjunto de capas de materiales seleccionados que reciben en forma directa las cargas de tránsito y las transmiten a las capas inferiores, distribuyéndolas con uniformidad para tener una operación rápida y cómoda.

El pavimento como sistema está caracterizado por las propiedades, espesores y disposición de los materiales, así como por la calidad de la construcción, en la cual tiene gran importancia las especificaciones, la supervisión de la obra y el control de calidad.

Un pavimento de concreto rígido, su función consiste fundamentalmente en hacer posible el tránsito de los vehículos y peatones con seguridad, comodidad, eficiencia y economía, en el plazo establecido de su vida útil.

Los pavimentos de concreto rígido están constituidos por un conjunto de capas superpuestas, relativamente horizontales de diferentes materiales, adecuadamente compactadas. Estas estructuras estratificadas se apoyan en la capa denominada subrasante, constituida por el terreno natural o por material seleccionado y han de soportar las cargas de transito por un periodo de diseño, sin deterioros que afecten a la seguridad o a la comodidad de vehículos y usuarios.

El mantener las pistas pavimentadas en un estado adecuado de servicio, es cada vez un problema serio e inevitable para los municipios; en ellos se observa la ausencia de un sistema de gestión vial. No se conoce en detalle un inventarío de la infraestructura disponible y los proyectos de inversiones a realizar. Esto ha motivado el desarrollo de una serie de procedimientos de

evaluación, gestión y rehabilitación de pavimentos que permitan un desarrollo técnico y económico integrado para los municipios.

La evaluación de un pavimento de concreto rígido consiste en determinar los daños existentes en éste, así como las causas de origen. Asimismo, tiene por objeto que los resultados que se desprendan de su aplicación se tomen en cuenta al formular las especificaciones de diseño y construcción de nuevos pavimentos.

El deterioro de los pavimentos de concreto rígido construidos en la ciudad de Jaén durante los últimos años es el punto de partida de este estudio que tiene por objeto desarrollar la evaluación superficial del pavimento de concreto rígido en la avenida Pakamuros de la ciudad de Jaén, siendo la formulación del problema ¿Cuál es el estado de deterioro del pavimento de concreto rígido en la avenida Pakamuros de la ciudad de Jaén - Cajamarca? La presente investigación es importante y se justifica en vista a que en los últimos años se está produciendo fallas en los pavimentos recién construidos. El presente estudio de investigación tiene por finalidad determinar el estado del pavimento y producir conocimiento que puedan ser útiles para consultores y ejecutores de obras, de las diferentes obras que se ejecuta en la ciudad de Jaén.

El presente estudio de investigación se realizará en la avenida Pakamuros (tramo puente Pakamuros – intersección con calle Mariscal Castilla), de la ciudad de Jaén, Distrito y Provincia de Jaén – Región Cajamarca, con una longitud de 1400 m de pavimentación con concreto rígido.

Objetivo general de dicha investigación es: Determinar el estado de deterioro del pavimento de concreto rígido.

Los objetivos específicos son: Evaluar el pavimento de concreto rígido mediante un PCI NORMA ASTM D6433-99, y determinar los tipos de fallas en el pavimento.

Variables:

Variable dependiente: Estado de deterioro del pavimento de concreto rígido.

Variable Independiente: Tipos de fallas en el pavimento de concreto rígido.

La presente investigación tiene cinco capítulos:

Capítulo I. Introducción

Capítulo II. Marco Teórico.

Capítulo III. Materiales y métodos.

Capítulo IV. Análisis y discusión de resultados.

Capítulo V. Conclusiones y recomendaciones.

CAPITULO II. MARCO TEÓRICO

2.1. Antecedentes teóricos

2.1.1 Internacionales

Arriaga y Garnica (1998) señala que el estado superficial de una carretera definitivamente influye en el confort y en la seguridad de los usuarios y principalmente incide en los costos de operación de los vehículos, vital es para la eficiencia global del transporte. Es importante evaluar las condiciones superficiales, mediante el monitoreo periódico y permanente de las autopistas y vías, con los equipos y métodos adecuados. Como producto de numerosos estudios, la asociación internacional Permanente de Congresos de Carreteras (A.I.P.C.R), ha adoptado una clasificación de las diferentes características de la superficie de la carretera según las distintas escalas geométricas del pavimento, que influyen en el funcionamiento vehículo carretera.

En la actualidad existen metodologías aplicativas a la evaluación de pavimentos de concreto rígido, a través de ellas podemos determinar la condición, estados y tipos de fallas en los pavimentos.

Kauffmann (2007) señala que el deterioro de pavimentos rígidos en la ciudad de Nicaragua corresponden al fisuramiento de las estructuras del pavimento rígido, el cual se da por falta o inadecuado mantenimiento, estas progresan hasta tal grado de generar a través de su evolución deterioros mayores como fisuramiento en bloques; baches de profundidad que afecta el tráfico circundante y propicio para acumulación de agua; grietas longitudinales y transversales con longitudes que atraviesan en ocasiones más de un tablero de losa; deficiencia en los materiales de sellos producto del alabeo de las

losas por los cambios volumétricos debido a las temperaturas permitiendo esfuerzos de flexión en el interior de las grietas y ocasionando fracturamiento superior y descascaramientos; peladuras con incidencia de rugosidades altas y moderadas que propician la aparición de hundimientos y baches localizados; hundimientos producto de la falta de soporte de la fundación por la calidad de los suelos que integran las capas inferiores a la carpeta de rodamiento.

INVIAS (2007) el Instituto Nacional de Vías señala que la degradación progresiva de las estructuras parece estar asociada al aumento de cargas de los vehículos comerciales que superan las de diseño y a la generalizada ausencia de actividades de mantenimiento rutinario y periódico.

Sánchez (2010) señala en su tesis que el Servicio Autónomo de Vialidad del Estado Sucre SAVES, realizo un estudio de evaluación en la troncal 09 mejor conocida como la carretera Cumaná — Puerto la Cruz (T009). En este proyecto se usó el método PCI para la evaluación del pavimento, además de evaluar las condiciones del drenaje superficial y transversal, en general todos los posibles factores que de una u otra forma estaban afectando dicha arteria vial. Aquí si se obtuvieron criterios confiables de la condición de la vía.

2.1.2 Nacionales

Vásquez (2002) señala que el PCI es una técnica de levantamiento del deterioro bastante exacta, que produce resultados constantes cuando esta repetida, por eso ha sido normalizada por ASTM. El procedimiento de evaluación produce una medida significativa y muy exacta de la condición del

pavimento. Montalvo (2003) menciona que en el estudio definitivo para el mantenimiento periódico de la carretera panamericana sur tramo: Puente Santa Rosa – Puente Montalvo, de acuerdo a la evaluación, presenta un estado de deterioro de Regular a Bueno, lo que es un buen indicativo para efectuar el respectivo mantenimiento. Jordán (s.f) en su monografía concluye que el método del PCI, no pretende solucionar aspectos de seguridad si alguno estuviera asociado con su práctica. El PCI se desarrolló para obtener un índice de la integridad estructural del pavimento y de la condición operacional de la superficie, un valor que cuantifique el estado en que se encuentra el pavimento para su respectivo tratamiento y mantenimiento. Gamboa et al. (2013) con todas las investigaciones que hemos realizado en el transcurso de todo el trabajo de investigación, logramos verificar las causas que producen el mal estado de los pavimentos del distrito de Trujillo, como son: deficiencia en el proceso constructivo, el poco cuidado del pavimento por los vecinos, el tránsito vehicular excesivo, deficiencia en la

2.2. Bases teóricas

calidad de los materiales.

Llosa (2006) considera que existen diferentes metodologías para determinar el estado de deterioro superficial de un pavimento de concreto rígido. Cada factor generalmente es expresado a través de fórmulas, en las que se recoge una serie de parámetros del pavimento. Para cada indicador existen tablas en las cuales se dan valores que indican en que condición se encuentra el pavimento, generalmente cada país en su norma de pavimentos establece estos límites.

Los diversos organismos internacionales que investigan los pavimentos han creado diversos índices que permiten evaluar en qué estado se encuentra, esto con la finalidad de recomendar una rehabilitación oportuna.

2.2.1 Pavimento rígido

Son aquellos que fundamentalmente están constituidos por una losa de concreto hidráulico, apoyada sobre la sub rasante o sobre una capa, de material seleccionado, la cual se denomina sub base.

Debido a la alta rigidez del concreto hidráulico así como de su elevado coeficiente de elasticidad, la distribución de los esfuerzos se produce en una zona muy amplia. Además como el concreto es capaz de resistir, en cierto grado esfuerzos a la tensión, el comportamiento de un concreto rígido es suficientemente satisfactorio aun cuando existan zonas débiles en la sub rasante. La capacidad estructural de un pavimento rígido depende de la resistencia de las losas y, por lo tanto, el apoyo de las capas subyacentes ejerce poca influencia en el diseño del espesor del pavimento. (Cedeño y Bravo, 2012)

2.2.2 Evaluación de pavimentos

Los pavimentos son estructuras diseñadas para entregar al usuario seguridad y comodidad al conducir, esto significa que el camino debe entregar un nivel de servicio acorde a la demanda solicitada. La evaluación de pavimentos consiste en un informe, en el cual se presenta el estado en el que se halla la superficie del mismo, para de esta manera poder adoptar las medidas adecuadas de reparación y mantenimiento, con las cuales se pretende

prolongar la vida útil de los pavimentos, es así, que es de suma importancia elegir y realizar una evaluación que sea objetiva y acorde al medio en que se encuentre. (Solminihac 2005)

2.2.3 Tipos de Evaluación de Pavimentos

Según INVIAS (1997) afirma:

Existen diversos métodos de evaluación de pavimentos, que son aplicables a calles y carreteras, entre los aplicables al presente estudio están.

A. Vizir

Es un índice que representa la degradación superficial de un pavimento, representando una condición global que permitirá tomar algunas medidas de mantenimiento y rehabilitación. Este índice ha sido desarrollado por el Laboratoire Central des Ponts et Chaussés – France o por sus siglas en inglés LCPC. El sistema VIZIR, es un sistema de simple comprensión y aplicación que establece una distinción clara entre las fallas estructurales y las fallas funcionales y que ha sido adoptado en países en vía de desarrollo y en especial en zonas tropicales.

B. FHWA / OH99 / 004

Este índice presenta una alta claridad conceptual y es de sencilla aplicación, pondera los factores dando mayor énfasis a ciertos deterioros que son muy abundantes o importantes en regiones donde hay estaciones muy marcadas pero no en áreas tropicales.

C. ASTM D 6433-99

También conocido como Present Condition Index, o por sus siglas PCI.

Este índice sirve para representar las degradaciones superficiales que se presentan en los pavimentos de hormigón hidráulico. Este método ha sido aplicado en la presente investigación, debido a que se la adoptado mundialmente por algunas entidades encargadas de realizar la cuantificación de los deterioros en la superficie de pavimentos.

2.2.4 Evaluación del estado de deterioro de un Pavimento:

Según Tóala (2009) afirma:

En la presente investigación se utilizará el método normado por la ASTM.

Esta es una de las más completas metodologías de evaluación para pavimentos de concreto rígidos.

En vista a que esta metodología es considerada como una de las más objetivas y más aplicables para el presente estudio, se pretende implementar en esta vía de modo que esta pueda generar un modelo adecuado para la mantención de este pavimento.

A. Índice de Condición del Pavimento (PCI - Pavement Condition Index)

El PCI es un índice numérico, desarrollado para obtener el valor de la irregularidad de la superficie del pavimento y la condición operacional de este. El PCI varía entre 0 para pavimentos fallados y un valor de 100 para pavimentos en excelente condición. En el siguiente cuadro se representa los rangos del PCI con la correspondiente descripción cualitativa de la condición de un pavimento.

Tabla 1, Rangos de clasificación del PCI

Rango	Clasificación
85 - 100	Excelente
70 - 85	Muy Bueno
55 - 70	Bueno
40 - 55	Regular
25 - 40	Malo
10 - 25	Muy Malo
0 - 10	Fallado

Fuente: AASHTO 1993

B. Cálculo del PCI de una Sección de Pavimento

Si todas las unidades de muestra inspeccionadas son elegidas aleatoriamente o si se inspeccionan todas las unidades, entonces el PCI de la sección es el promedio de todos PCI de cada unidad de muestra. Si se usaron unidades de muestreo adicionales se usa un promedio ponderado que se calcula de la siguiente forma:

Dónde:

PCIs = PCI de la sección del pavimento.

PCI_R = PCI promedio de las unidades de muestreo aleatorias o representativas

PCI_A = PCI promedio de las unidades de muestreo adicionales.

A = Número adicional de unidades de muestreo inspeccionadas.

N = Número total de unidades de muestreo en la sección.

2.2.5 Tipos de fallas en losas de concreto rígido.

De acuerdo al manual de daños en vías con superficie en concreto de cemento portland, las fallas más comunes para la evaluación del pavimento por el método del PCI se describe a continuación:

Según Vásquez (2002) afirma: el manual de daños en vías considera las fallas del 1 al 20 para concreto asfaltico y, del 21 al 39 para concreto rígido.

21. BLOWUP - BUCKLING.

Descripción: Los blowups o buckling ocurren en tiempo cálido, usualmente en una grieta o junta transversal que no es lo suficientemente amplia para permitir la expansión de la losa. Por lo general, el ancho insuficiente se debe a la infiltración de materiales incompresibles en el espacio de la junta. Cuando la expansión no puede disipar suficiente presión, ocurrirá un movimiento hacia arriba de los bordes de la losa (Buckling) o fragmentación en la vecindad de la junta. También pueden ocurrir en las zanjas realizadas para la instalación de servicios públicos.

Niveles de Severidad

L: Causa una calidad de tránsito de baja severidad.

M: Causa una calidad de tránsito de severidad media.

H: Causa una calidad de tránsito de alta severidad.

Medida

En una grieta, un blowup se cuenta como presente en una losa. Sin embargo, si ocurre en una junta y afecta a dos losas se cuenta en ambas. Cuando la severidad del blowup deja el pavimento inutilizable, este debe repararse de inmediato.

Opciones de Reparación

L: No se hace nada. Parcheo profundo o parcial.

M: Parcheo profundo. Reemplazo de la losa.

H: Parcheo profundo. Reemplazo de la losa.



Figura 1. Blowup / Buckling de baja severidad.

22. GRIETA DE ESQUINA.

Descripción: Una grieta de esquina es una grieta que intercepta las juntas de una losa a una distancia menor o igual que la mitad de la longitud de la misma en ambos lados, medida desde la esquina. Por ejemplo, una losa con dimensiones de 3.70 m por 6.10 m presenta una grieta a 1.50 m en un lado y a 3.70 m en el otro lado, esta grieta no se considera grieta de esquina sino grieta diagonal; sin embargo, una grieta que intercepta un lado a 1.20 m y el otro lado a 2.40 m si es una grieta de esquina. Una grieta de esquina se diferencia de un descascaramiento de esquina en que aquella se extiende verticalmente a través de todo el espesor de la losa, mientras que el otro intercepta la junta en un ángulo. Generalmente, la repetición de cargas combinada con la perdida de soporte y los esfuerzos de alabeo originan las grietas de esquina.

Niveles de Severidad

L: La grieta está definida por una grieta de baja severidad y el área entre la grieta y las juntas está ligeramente agrietada o no presenta grieta alguna.

M: Se define por una grieta de severidad media o el área entre la grieta y las juntas presenta una grieta de severidad media (M).

H: Se define por una grieta de severidad alta o el área entre la junta y las grietas está muy agrietada.

Medida.

La losa dañada se registra como una (1) losa si:

- 1. Sólo tiene una grieta de esquina.
- 2. Contiene más de una grieta de una severidad particular.
- 3. Contiene dos o más grietas de severidades diferentes.

Para dos o más grietas se registrará el mayor nivel de severidad. Por ejemplo, una losa tiene una grieta de esquina de severidad baja y una de severidad media, deberá contabilizarse como una (1) losa con una grieta de esquina media.

Opciones de reparación

L: No se hace nada. Sellado de grietas de más de 3 mm.

M: Sellado de grietas. Parcheo profundo.

H: Parcheo profundo.

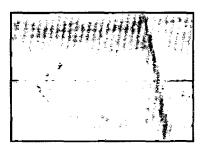


Figura 2. Grieta de esquina de baja severidad.

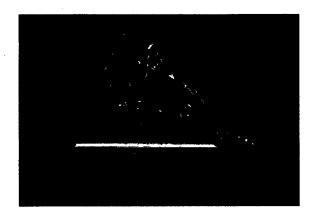


Figura 3. Grieta de esquina de severidad media.

23. LOSA DIVIDIDA.

Descripción: La losa es dividida por grietas en cuatro o más pedazos debido a sobrecarga o a soporte inadecuado. Si todos los pedazos o grietas están contenidos en una grieta de esquina, el daño se clasifica como una grieta de esquina severa.

Niveles de severidad

En la tabla 02 se anotan los niveles de severidad para losas divididas.

Tabla 2. Niveles de severidad para losa dividida

Severidad de la mayoría de las grietas —	Número de pedazos en la losa agrietada		
	4 a 5	6 a 8	8 o más
L	L	L	М
M	M	M	Н
Н	M	M	Н

Medida

Si la losa dividida es de severidad media o alta, no se contabiliza otro tipo de daño.

Opciones de reparación

L: No se hace nada. Sellado de grietas de ancho mayor de 3mm.

M: Reemplazo de la losa.

H: Reemplazo de la losa.

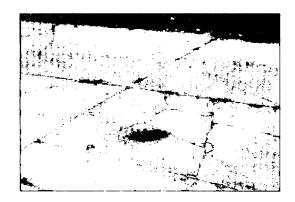


Figura 4. Losa dividida de alta severidad.

24. GRIETA DE DURABILIDAD "D".

Descripción: Las grietas de durabilidad "D" son causadas por la expansión de los agregados grandes debido al proceso de congelamiento y descongelamiento, el cual, con el tiempo, fractura gradualmente el concreto. Usualmente, este daño aparece como un patrón de grietas paralelas y cercanas a una junta o a una grieta lineal. Dado que el concreto se satura cerca de las juntas y las grietas, es común encontrar un depósito de color oscuro en las inmediaciones de las grietas "D". Este tipo de daño puede llevar a la destrucción eventual de la totalidad de la losa.

Niveles de severidad

L: Las grietas "D" cubren menos del 15% del área de la losa. La mayoría de las grietas están cerradas, pero unas pocas piezas pueden haberse desprendido.

M: Existe una de las siguientes condiciones:

- 1. Las grietas "D" cubren menos del 15% del área de la losa y la mayoría de los pedazos se han desprendido o pueden removerse con facilidad.
- 2. Las grietas "D" cubren más del 15% del área. La mayoría de las grietas están cerradas, pero unos pocos pedazos se han desprendido o pueden removerse fácilmente.

H: Las grietas "D" cubren más del 15% del área y la mayoría de los pedazos se han desprendido o pueden removerse fácilmente.

Medida

Cuando el daño se localiza y se califica en una severidad, se cuenta como una losa. Si existe más de un nivel de severidad, la losa se cuenta como poseedora del nivel de daño más alto. Por ejemplo, si grietas "D" de baja y media severidad están en la misma losa, la losa se registra como de severidad media únicamente.

Opciones de reparación

L: No se hace nada.

M: Parcheo profundo. Reconstrucción de juntas.

H: Parcheo profundo. Reconstrucción de juntas. Reemplazo de la losa.

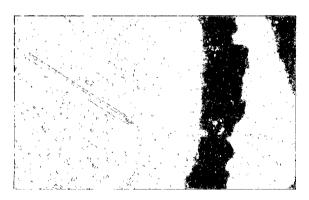


Figura 5. Grieta de durabilidad de baja severidad.

25. ESCALA.

Descripción: Escala es la diferencia de nivel a través de la junta. Algunas causas comunes que originan son:

- 1. Asentamiento debido una fundación blanda.
- 2. Bombeo o erosión del material debajo de la losa.
- 3. Alabeo de los bordes de la losa debido a cambios de temperatura o humedad.

Niveles de Severidad

Se definen por la diferencia de niveles a través de la grieta o junta como se indica en la tabla 03.

Tabla 3 Niveles de severidad para escala.

Nivel de severidad	Diferencia en elevación
L	3 a 10 mm
M	10 a 19 mm
Н	Mayor que 19 mm

Medida

La escala a través de una junta se cuenta como una losa. Se cuentan únicamente las losas afectadas.

Las escalas a través de una grieta no se cuentan como daño pero se consideran para definir la severidad de las grietas.

Opciones de reparación

L: No se hace nada. Fresado.

M: Fresado.

H: Fresado.

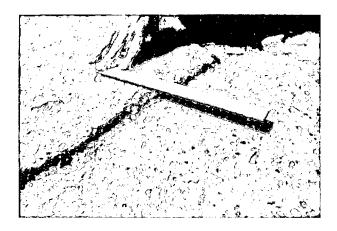


Figura 6. Escala de severidad media.

26. DAÑO DEL SELLO DE LA JUNTA.

Descripción: Es cualquier condición que permite que suelo o roca se acumule en las juntas, o que permite la infiltración de agua en forma importante. La acumulación de material incompresible impide que la losa se expanda y puede resultar en fragmentación, levantamiento o descascaramiento de los bordes de la junta. Un material llenante adecuado impide que lo anterior ocurra. Los tipos típicos del daño de junta son:

- 1. Desprendimiento del sellante de la junta.
- 2. Extrusión del sellante.
- 3. Crecimiento de vegetación.
- 4. Endurecimiento del material llenante (oxidación).
- 5. Perdida de adherencia a los bordes de la losa.
- 6. Falta o ausencia del sellante en la junta.

Niveles de Severidad

L: El sellante está en una condición buena en forma general en toda la sección. Se comporta bien, con solo daño menor.

M: Está en condición regular en toda la sección, con uno o más de los tipos de daño que ocurre en un grado moderado. El sellante requiere reemplazo en dos años.

H: Está en condición generalmente buena en toda la sección, con uno o más de los daños mencionados arriba, los cuales ocurren en un grado severo. El sellante requiere reemplazo inmediato.

Medida

No se registra losa por losa sino que se evalúa con base en la condición total del sellante en toda el área.

Opciones de reparación

L: No se hace nada.

M: Resellado de juntas.

H: Resellado de juntas.

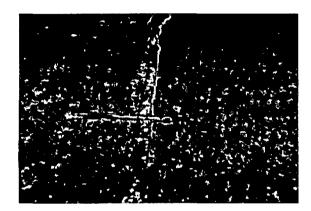


Figura 7. Daño del sello de junta de alta severidad.

27. DESNIVEL CARRIL / BERMA.

Descripción: El desnivel carril / berma es la diferencia entre el asentamiento o erosión de la berma y el borde del pavimento. La diferencia de niveles puede constituirse como una amenaza para la seguridad. También puede ser causada por el incremento de la infiltración de agua.

Nivel de severidad

L: La diferencia entre el borde del pavimento y la berma es de 25.0 mm a 51.0 mm.

M: La diferencia de niveles es de 51.0 mm a 102.0 mm.

H: La diferencia de niveles es mayor que 102.0 mm.

Medida

El desnivel carril / berma se calcula promediando los desniveles máximo y mínimo a lo largo de la losa. Cada losa que exhiba el daño se mide separadamente y se registra como una losa con el nivel de severidad apropiado.

Opciones de reparación

L, M, H: Renivelación y llenado de bermas para coincidir con el nivel del carril.



Figura 8. Desnivel carril / berma de baja severidad.

28. GRIETAS LINEALES (Grietas longitudinales, transversales y diagonales).

Descripción: Estas grietas, que dividen la losa en dos o tres pedazos, son causadas usualmente por una combinación de la repetición de las cargas de tránsito y el alabeo por gradiente térmico o de humedad. Las losas divididas en cuatro o más pedazos se contabilizan como losas divididas. Comúnmente, las grietas de baja severidad están relacionadas con el alabeo o la fricción y no se consideran daños estructurales importantes. Las grietas capilares, de pocos pies de longitud y que no se propagan en todo la extensión de la losa, se contabilizan como grietas de retracción.

Niveles de severidad

a. Losas sin refuerzo

L: Grietas no selladas (incluye llenante inadecuado) con ancho menor que 12.0 mm, o grietas selladas de cualquier ancho con llenante en condición satisfactoria. No existe escala.

- M: Existe una de las siguientes condiciones:
- 1. Grieta no sellada con ancho entre 12.0 mm y 51.0 mm.
- 2. Grieta no sellada de cualquier ancho hasta 51.0 mm con escala menor que 10.0 mm.
- 3. Grieta sellada de cualquier ancho con escala menor que 10.0 mm.
- H: Existe una de las siguientes condiciones:
- 1. Grieta no sellada con ancho mayor que 51.0 mm.
- 2. Grieta sellada o no de cualquier ancho con escala mayor que 10.0 mm.
- b. Losas con refuerzo
- L: Grietas no selladas con ancho entre 3.0 mm y 25.0 mm, o grietas selladas de cualquier ancho con llenante en condición satisfactoria. No existe escala.
- M: Existe una de las siguientes condiciones:
- 1. Grieta no sellada con un ancho entre 25.0 mm y 76.0 mm y sin escala.
- 2. Grieta no sellada de cualquier ancho hasta 76.0 mm con escala menor que 10.0 mm.
- 3. Grieta sellada de cualquier ancho con escala hasta de 10.0 mm.
- H: Existe una de las siguientes condiciones:
- 1. Grieta no sellada de más de 76.0 mm de ancho.
- 2. Grieta sellada o no de cualquier ancho y con escala mayor que 10.0 mm.

Medida

Una vez se ha establecido la severidad, el daño se registra como una losa. Si dos grietas de severidad media se presentan en una losa, se cuenta dicha losa como una poseedora de grieta de alta severidad. Las losas divididas en cuatro o más pedazos se cuentan como losas divididas. Las losas de longitud

mayor que 9.10 m se dividen en "losas" de aproximadamente igual longitud y que tienen juntas imaginarias, las cuales se asumen están en perfecta condición.

Opciones de reparación

L: No se hace nada. Sellado de grietas más anchas que 3.0 mm.

M: Sellado de grietas.

H: Sellado de grietas. Parcheo profundo. Reemplazo de la losa.



Figura 9. Grietas lineales de severidad media en losa de concreto reforzado.

29. PARCHE GRANDE (MAYOR DE 0.45 M2) Y ACOMETIDAS DE SERVICIOS PÚBLICOS.

Descripción: Un parche es un área donde el pavimento original ha sido removido y reemplazado por material nuevo. Una excavación de servicios públicos, es un parche que ha reemplazado el pavimento original para permitir la instalación o mantenimiento de instalaciones subterráneas. Los niveles de severidad de una excavación de servicios son los mismos que para el parche regular.

Niveles de severidad

L: El parche está funcionando bien, con poco o ningún daño.

M: El parche esta moderadamente deteriorado o moderadamente descascarado en sus bordes. El material del parche puede ser retirado con esfuerzo considerable.

H: El parche está muy dañado. El estado de deterioro exige reemplazo.

Medida

Si una losa tiene uno o más parches con el mismo nivel de severidad, se cuenta como una losa que tiene ese daño. Si una sola losa tiene más de un nivel de severidad, se cuenta como una losa con el mayor nivel de severidad. Si la causa del parche es más severa, únicamente el daño original se cuenta.

Opciones para Reparación

L: No se hace nada.

M: Sellado de grietas. Reemplazo del parche.

H: Reemplazo del parche.



Figura 10. Parche grande y acometidas de servicios públicos de baja severidad.

30. PARCHE PEQUEÑO (MENOR DE 0.45 M2).

Descripción: Es un área donde el pavimento original ha sido removido y reemplazado por un material de relleno.

Niveles de Severidad

L: El parche está funcionando bien, con poco o ningún daño.

M: El parche está moderadamente deteriorado. El material del parche puede ser retirado con considerable esfuerzo.

H: El parche está muy deteriorado. La extensión del daño exige reemplazo.

Medida

Si una losa presenta uno o más parches con el mismo nivel de severidad, se registra como una losa que tiene ese daño. Si una sola losa tiene más de un nivel de severidad, se registra como una losa con el mayor nivel de daño. Si la causa del parche es más severa, únicamente se contabiliza el daño original.

Opciones para Reparación

L: No se hace nada.

M: No se hace nada. Reemplazo del parche.

H: Reemplazo del parche.



Figura 11. Parche pequeño de baja severidad.

31. PULIMENTO DE AGREGADOS.

Descripción: Este daño se causa por aplicaciones repetidas de cargas del tránsito. Cuando los agregados en la superficie se vuelven suaves al tacto, se reduce considerablemente la adherencia con las llantas. Cuando la porción del agregado que se extiende sobre la superficie es pequeña, la textura del pavimento no contribuye significativamente a reducir la velocidad del vehículo. El pulimento de agregados que se extiende sobre el concreto es despreciable y suave al tacto.

Este tipo de daño se reporta cuando el resultado de un ensayo de resistencia al deslizamiento es bajo o ha disminuido significativamente respecto a evaluaciones previas.

Niveles de Severidad

No se definen grados de severidad. Sin embargo, el grado de pulimento deberá ser significativo antes de incluirlo en un inventario de la condición y calificarlo como un defecto.

Medida

Una losa con agregado pulido se cuenta como una losa.

Opciones de reparación

L, M y H: Ranurado de la superficie. Sobrecarpeta.

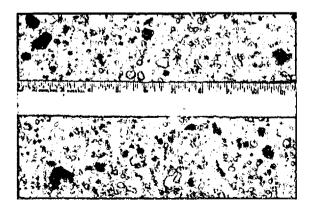


Figura 12. Pulimento de agregados.

32. POPOUTS.

Descripción: Un popouts es un pequeño pedazo de pavimento que se desprende de la superficie del mismo. Puede deberse a partículas blandas o fragmentos de madera rotos y desgastados por el tránsito. Varían en tamaño con diámetros entre 25.0 mm y 102.0 mm y en espesor de 13.0 mm a 51.0 mm.

Niveles de severidad

No se definen grados de severidad. Sin embargo, el popout debe ser extenso antes que se registre como un daño. La densidad promedio debe exceder aproximadamente tres por metro cuadrado en toda el área de la losa.

Medida

Debe medirse la densidad del daño. Si existe alguna duda de que el promedio es mayor que tres popouts por metro cuadrado, deben revisarse al menos tres áreas de un metro cuadrado elegidas al azar. Cuando el promedio es mayor que dicha densidad, debe contabilizarse la losa.

Opciones de reparación

L, M y H: No se hace nada.

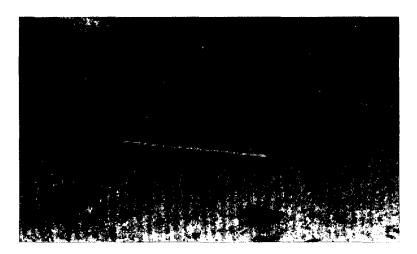


Figura 13. Popouts.

33. BOMBEO.

Descripción: El bombeo es la expulsión de material de la fundación de la losa a través de las juntas o grietas. Esto se origina por la deflexión de la losa debida a las cargas. Cuando una carga pasa sobre la junta entre las losas, el agua es primero forzada bajo losa delantera y luego hacia atrás bajo la losa trasera. Esta acción erosiona y eventualmente remueve las partículas de suelo lo cual generan una pérdida progresiva del soporte del pavimento. El bombeo puede identificarse por manchas en la superficie y la evidencia de material de base o subrasante en el pavimento cerca de las juntas o grietas. El bombeo cerca de las juntas es causado por un sellante pobre de la junta e indica la pérdida de soporte. Eventualmente, la repetición de cargas producirá grietas. El bombeo también puede ocurrir a lo largo del borde de la losa causando perdida de soporte.

Niveles de Severidad

No se definen grados de severidad. Es suficiente indicar la existencia.

Medida

El bombeo de una junta entre dos losas se contabiliza como dos losas. Sin embargo, si las juntas restantes alrededor de la losa tienen bombeo, se agrega una losa por junta adicional con bombeo.

Opciones de reparación

L, M y H: Sellado de juntas y grietas. Restauración de la transferencia de cargas.

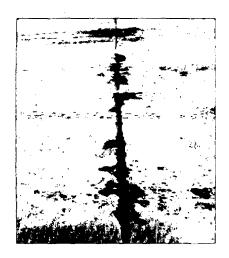


Figura 14. Bombeo.

34. PUNZONAMIENTO.

Descripción: Este daño es un área localizada de la losa que está rota en pedazos. Puede tomar muchas formas y figuras diferentes pero, usualmente, está definido por una grieta y una junta o dos grietas muy próximas, usualmente con 1.52 m entre sí. Este daño se origina por la repetición de cargas pesadas, el espesor inadecuado de la losa, la pérdida de soporte de la fundación o una deficiencia localizada de construcción del concreto (por ejemplo, hormigueros).

Niveles de Severidad

Tabla 4. Niveles de severidad para punzonamiento

Número de pedazos en la losa agrietada									
2 a 3	4 a 5	Más de 5							
L	L	M							
L	M	Н							
М	Н	Н							
	 _								

Medida

Si la losa tiene uno o más punzonamientos, se contabiliza como si tuviera uno en el mayor nivel de severidad que se presente.

Opciones de reparación

L: No se hace nada. Sellado de grietas.

M: Parcheo profundo.

H: Parcheo profundo.



Figura 15. Punzonamiento de severidad media.

35. CRUCE DE VÍA FÉRREA.

Descripción: El daño de cruce de vía férrea se caracteriza por depresiones o abultamientos alrededor de los rieles.

Niveles de severidad

L: El cruce de vía férrea produce calidad de tránsito de baja severidad.

M: El cruce de la vía férrea produce calidad de tránsito de severidad media.

H: El cruce de la vía férrea produce calidad de tránsito de alta severidad.

Medida

Se registra el número de losas atravesadas por los rieles de la vía férrea.

Cualquier gran abultamiento producido por los rieles debe contarse como parte del cruce.

Opciones de reparación

L: No se hace nada.

M: Parcheo parcial de la aproximación. Reconstrucción del cruce.

H: Parcheo parcial de la aproximación. Reconstrucción del cruce.

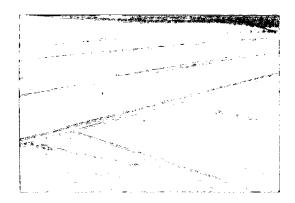


Figura 16. Cruce de vía férrea de baja severidad.

36. DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO.

Descripción: El mapa de grietas o craquelado (crazing) se refiere a una red de grietas superficiales, finas o capilares, que se extienden únicamente en la parte superior de la superficie del concreto. Las grietas tienden a interceptarse en ángulos de 120 grados. Generalmente, este daño ocurre por exceso de manipulación en el terminado y puede producir el descamado, que es la rotura de la superficie de la losa a una profundidad aproximada de 6.0 mm a 13.0 mm. El descamado también puede ser causado por incorrecta construcción y por agregados de mala calidad.

Niveles de Severidad

L: El craquelado se presenta en la mayor parte del área de la losa; la superficie está en buena condición con solo un descamado menor presente.

M: La losa está descamada, pero menos del 15% de la losa está afectada.

H: La losa esta descamada en más del 15% de su área.

Medida

Una losa descamada se contabiliza como una losa. El craquelado de baja severidad debe contabilizarse únicamente si el descamado potencial es inminente, o unas pocas piezas pequeñas se han salido.

Opciones para Reparación

L: No se hace nada.

M: No se hace nada. Reemplazo de la losa.

H: Parcheo profundo o parcial. Reemplazo de la losa. Sobrecarpeta.

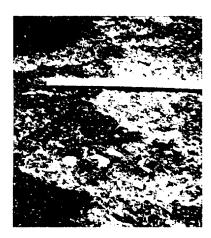


Figura 17. Desconchamiento / Mapa de grietas / Craquelado de severidad media.

37. GRIETAS DE RETRACCIÓN.

Descripción: Son grietas capilares usualmente de unos pocos pies de longitud y no se extienden a lo largo de toda la losa. Se forman durante el fraguado y curado del concreto y generalmente no se extienden a través del espesor de la losa.

Niveles de Severidad

No se definen niveles de severidad. Basta con indicar que están presentes.

Medida

Si una o más grietas de retracción existen en una losa en particular, se cuenta como una losa con grietas de retracción.

Opciones de reparación

L, M y H: No se hace nada.

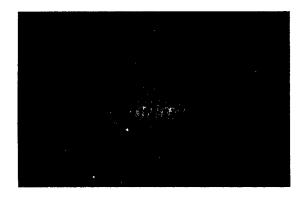


Figura 18. Grietas de contracción.

38. DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA.

Descripción: Es la rotura de la losa a 0.6 m de la esquina aproximadamente. Un descascaramiento de esquina difiere de la grieta de esquina en que el descascaramiento usualmente buza hacia abajo para interceptar la junta, mientras que la grieta se extiende verticalmente a través de la esquina de losa. Un descascaramiento menor que 127 mm medidos en ambos lados desde la grieta hasta la esquina no deberá registrarse.

Niveles de severidad

En la tabla 5 se listan los niveles de severidad para el descascaramiento de esquina. El descascaramiento de esquina con un área menor que 6452 mm2 desde la grieta hasta la esquina en ambos lados no deberá contarse.

Tabla 5. Niveles de severidad para descascaramiento de esquina.

	Dimensiones de los	lados del descascaramiento
Profundidad del	127.0 x 127.0 mm a	
descascaramiento	305.0 x 305.0 mm	Mayor que 305.0 x 305.0 mm
Menor de 25.0 mm	L	L
> 25.0 mm a 51.0 mm	L	M
Mayor de 51.0 mm	M	Н

Medida

Si en una losa hay una o más grietas con descascaramiento con el mismo nivel de severidad, la losa se registra como una losa con descascaramiento de esquina. Si ocurre más de un nivel de severidad, se cuenta como una losa con el mayor nivel de severidad.

Opciones de reparación

L: No se hace nada.

M: Parcheo parcial.

H: Parcheo parcial.



Figura 19. Descascaramiento de esquina de baja severidad.

39. DESCASCARAMIENTO DE JUNTA.

Descripción: Es la rotura de los bordes de la losa en los 0.60 m de la junta. Generalmente no se extiende verticalmente a través de la losa si no que intercepta la junta en ángulo. Se origina por:

- 1. Esfuerzos excesivos en la junta causados por las cargas de tránsito o por la infiltración de materiales incompresibles.
- 2. Concreto débil en la junta por exceso de manipulación.

Niveles de Severidad

En la tabla 6 se ilustran los niveles de severidad para descascaramiento de junta.

Tabla 6. Niveles de severidad descascaramiento de junta

Fragmentos del descascaramiento	Ancho del	Longitud del descascaramiento			
		< 0.6 m	>0.6 m		
Duros. No puede removerse fácilmente (pueden faltar	< 102 mm	L	L		
algunos pocos fragmentos).	>1.02 mm	L	L		
Sueltos. Pueden removerse y algunos fragmentos	< 102 mm	L	M		
pueden faltar. Si la mayoría o todos los fragmentos					
faltan, el descascaramiento es superficial, menos de 25.0 mm.	>102 mm	L	М		
Desaparecidos. La mayoría, o todos los fragmentos han	< 102 mm	L	M		
sido removidos.	>102 mm	m	Н		

Medida

Si el descascaramiento se presenta a lo largo del borde de una losa, esta se cuenta como una losa con descascaramiento de junta. Si está sobre más de un borde de la misma losa, el borde que tenga la mayor severidad se cuenta y se registra como una losa. El descascaramiento de junta también puede ocurrir a lo largo de los bordes de dos losas adyacentes. Si este es el caso, cada losa se contabiliza con descascaramiento de junta.

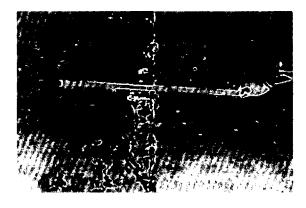


Figura 20. Descascaramiento de junta de alta severidad.

Tabla 7. Resumen del manual de daños en vías con superficie en

concreto de cemento portland.

concreto de cemento portland.				
	CÓDIGO	RANGOS D	E MEDICION / SEVERIDAD	NIVELES DE
DESCRIPCION DE LOS TIPOS DE FALLAS	DE LA FALLA	LEVE (L)	MEDIANA (M)	ALTA (H)
Blowup / Buckling	21	sin medición (S/M)	S/M	S/M
Grieta de Esquina	22	S/M	S/M	S/M
Losa Dividida	23	4 -5 pedazos	6-8 pedazos	> a 8 pedazos
Grieta de Durabilidad "D"	24	< 15% área de la losa	> 15% área de la losa/no se desprende	> 15% A. de la losa /se desprende
Escala	25	3-10 mm	10-19 mm	> 19 mm
Daño de Sello de la Junta	26	S/M	S/M	S/M
Desnivel Carril / Berma	27	25 - 51 mm	51 - 102 mm	> 102 mm
Grietas Lineales (G. Longitudinales, Lineales y diagonales)	28	< 12 mm	12 - 51 mm	> 51 mm
Parcheo grande (Mayor a 0.45 m2)	29	el parche funciona bien	parche deteriorado	parche dañado
Parcheo pequeño (Menor a 0.45 m2)	30	el parche funciona bien	parche deteriorado	parche dañado
Pulimento de Agregados	31	S/M	S/M	S/M
Popouts	32	< 25 mm	25 - 102 mm	> 102 mm
Bombeo	33	S/M	S/M	S/M
Punzonamiento	34	2 -3 pedazos	4 - 5 pedazos	> a 5 pedazos
Cruce de Vía Férrea	35	S/M	S/M	S/M
Desconchamiento , Mapa de Grietas, Craquelado	36	solo se visualiza	<15% área de la losa	> 15% área de la losa
Grietas de Retracción	37	S/M	S/M	S/M
Descascaramiento de Esquina	38	profundidad < 25 mm	profundidad (25 - 51) mm	profundidad > 51 mm
Descascaramiento de Junta	39	< (ancho 102 mm/largo 600 mm)	entre ancho 102 mm/largo 600 mm	> (ancho 102 mm/largo 600 mm)

2.2.6 Procedimiento de Evaluación de la Condición de un Pavimento

Según Tóala (2009) afirma:

El procedimiento para la evaluación de un pavimento comprende: una etapa de trabajo de campo en el cual se identifican los daños teniendo en cuenta su clase, severidad y extensión de cada uno de ellos y una segunda fase que será el cálculo.

a. División del Pavimento en Unidades de Muestra

Una unidad de muestra es convenientemente definida por una porción de un pavimento de sección elegida solamente para la inspección del pavimento.

• Pavimentos de Hormigón:

Con losas de cemento Portland y losas con longitud inferior a 7.60 m. el área de la unidad de muestreo debe estar en el rango de 20 ± 8 losas. No todas las unidades de muestra requieren tener el mismo tamaño de muestra, pero deben tener similares patrones para asegurar la exactitud en cálculo del PCI.

b. Determinación de las Unidades de Muestreo para la Evaluación

En la evaluación del Índice de Condición Presente (PCI) de pavimentos de acuerdo al tamaño de la muestra y con el fin de optimizar el método, se puede tener la evaluación de un proyecto y la evaluación de una red.

c. Evaluación de un Proyecto

En la cual se deberán inspeccionar todas las unidades; sin embargo, de no ser posible el número mínimo de muestreo que deben evaluarse se obtiene mediante la Ecuación 02 la cual se produce un estimado del PCI ± 5 del promedio verdadero con una confiabilidad del 95%.

d. Determinación del Número de Unidades a ser inspeccionadas

El primer paso en el muestreo de la evaluación de un proyecto, es la

determinación del número mínimo de unidades de muestreo (n) que deberá ser encuestado para obtener un cálculo aproximado del PCI de la sección. Este número mínimo, es determinado por medio de la siguiente ecuación:

Dónde:

n = Número mínimo de unidades de muestreo a evaluar.

N = Número total de unidades de muestreo en la sección del pavimento.

e = Error admisible en el estimativo del PCI de la sección (e = ± 5%)

s = Desviación estándar del PCI entre las unidades.

Durante la inspección inicial se asume una desviación estándar (σ) del PCI de 10 para pavimento asfáltico y de 15 para pavimentos de concreto, estos valores son basados en datos de campo obtenidos de muchas encuestas; sin embargo, si la experiencia local es diferente el promedio de la desviación estándar reflejará la condición local; esta deberá ser usada para la inspección inicial. En inspecciones subsecuentes, se usará la desviación estándar real de la inspección previa en la determinación del número mínimo de unidades que deberán evaluarse. Cuando el número mínimo de unidades a ser evaluadas es menor que cinco (n < 5), se recomienda evaluar todas las unidades.

Si la obtención del nivel de confianza del 95% es crítica, se debe verificar el número de unidades de muestra inspeccionadas es adecuado. El número de unidades de muestra se determinó inicialmente en base a una desviación estándar asumida.

Se debe calcular la desviación estándar actual de acuerdo a la siguiente ecuación.

$$S = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^{n} (PCli - PClf)^{2}}{n-1}} \dots 03$$

Dónde:

PCIi = PCI de la unidad de muestra i.

PCIf = PCI promedio de las unidades de muestra analizadas.

n = Número total de unidades de muestra analizadas.

s = Desviación estándar.

e. Selección de las Unidades de Muestreo para inspección

Se recomienda que las unidades elegidas estén igualmente espaciadas a lo largo de la sección de pavimento y que la primera de ellas se elija al azar. Esta técnica se la conoce como "sistema aleatorio" descrito en los siguientes tres pasos:

a. El intervalo de muestreo (i), es determinado por:

$$i = N/n$$
......04

Dónde:

- N Número total de unidades de muestreo disponible.
- n Número mínimo de unidades para evaluar.
- i Intervalo de muestreo, se redondea al número entero inferior (por ejemplo:
- 3.70 se redondea a 3.00).

- b. El inicio al azar es o son seleccionados entre la unidad de muestreo 1 y el intervalo de muestreo i. Por ejemplo, si i = 3, la unidad de muestreo a inspeccionar puede estar entre 1 y 3.
- c. Las unidades de muestreo para la evaluación se identifican como "s", "s + i", "s +2 i", etc. Si la unidad seleccionada es 3, y el intervalo de muestreo es 3, las subsiguientes unidades de muestreo a inspeccionar serían 6, 9, 12, 15, etc.

CAPITULO III. MATERIALES Y MÉTODOS

3.1 Localización

3.1.1 Ubicación Política

La investigación se realizó a lo largo de la avenida Pakamuros de la ciudad de Jaén, la cual esta con pavimento de concreto rígido con una longitud de 1400 m. Políticamente se ubica en el Nororiente Peruano de la siguiente manera:

Sector / vía : Avenida Pakamuros

Ciudad : Jaén Provincia : Jaén

Departamento : Cajamarca

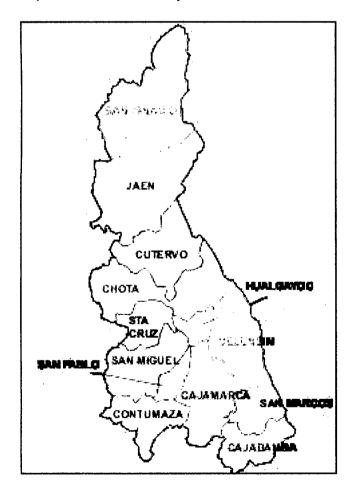


Figura 21. Ubicación de la Provincia de Jaén en el ámbito regional

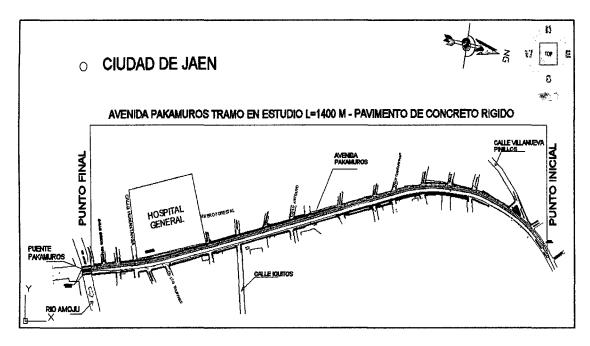


Figura 22. .Área de ubicación del proyecto en estudio.

3.1.2 Ubicación Geográfica

El proyecto de tesis se desarrolló en la ciudad de Jaén, ubicada entre las coordenadas geográficas de 05°42'38" de latitud sur y 78°48'42" de longitud este con una altura promedio de 727 m.s.n.m.

El pavimento de concreto rígido de la investigación tiene su inicio en la progresiva: 0 + 000 y está ubicado entre las coordenadas UTM 744627 E y 9368710 N, y su punto final en la progresiva: 1+ 400 y está ubicado entre las coordenadas UTM 743326 E y 9368675N.

La investigación se realizó desde el mes de Julio al mes de Diciembre del año 2014. El tratamiento de análisis de datos fue descriptivo y cuyos resultados se presenta en tablas.

3.1.3 Materiales y Equipos

Los materiales y equipos que se usaron en la investigación son los siguientes:

Materiales:

Tinher, pintura, brocha, regla de 30 cm y escoba.

Equipos:

Teodolito digital marca Topcon modelo DT 209, trípode de aluminio marca Topcon, 02 miras de aluminio, cámara fotográfica, Wincha de 50m marca Stanley de plástico, Wincha de 5 m marca stanley de aluminio y Manual de daños del PCI con los formatos correspondientes y en cantidad suficiente para el desarrollo de la severidad.

3.1.4 Diseño metodológico

a.- Muestreo y unidades de muestra

El muestreo se llevó a cabo siguiendo el procedimiento detallado:

1. Identificar tramos o áreas en el pavimento con diferentes usos en el plano de distribución de la vía. Para ello tiene que quedar completamente definido el sistema de pavimentos a ser analizados.

El pavimento de concreto rígido analizado cuenta con 19 tramos, con dos secciones A y B, cada una con 20 paños de concreto, haciendo una muestra por tramo de 40 paños entre ambos.

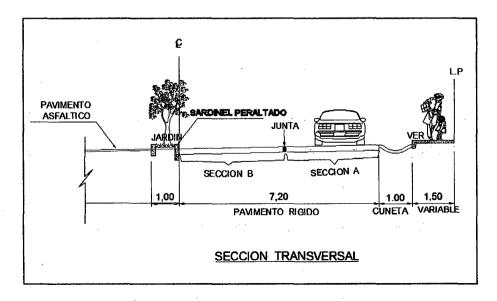


Figura 23. Detalle de la sección transversal del pavimento.

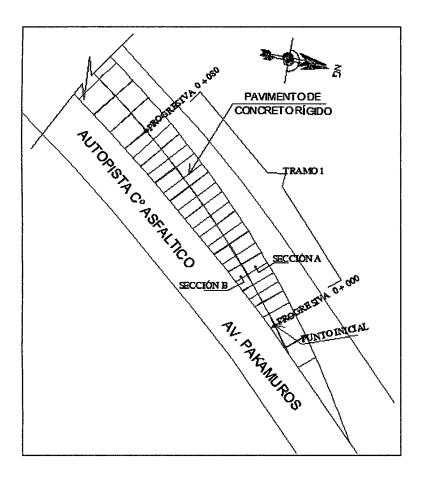


Figura 24. Detalle en planta del tramo 1.

2. Se elaboró los formatos de evaluación del PCI de acuerdo al manual de daños en pavimentos rígidos, el cual se consideró ser evaluado por tramos de 40 paños entre las secciones A y B, como se indica en la figura 24.

b. Procedimiento de inspección y procesamiento de datos

- 1. Se inspecciono cada unidad de muestra seleccionada (tramo), llenando en las tablas que se presenta a continuación, todas las fallas existentes en el pavimento de concreto rígido, con sus respectivos niveles de severidad descritos en la tabla 7.
- 2. Se repitió este procedimiento para cada unidad de muestra a todo el pavimento en estudio (desde la intersección de las avenidas Villanueva Pinillos y Pakamuros hasta el puente Pakamuros).

3. Obteniendo los tipos de fallas y niveles de severidad, calculamos el PCI en los formatos respectivos, donde se emplearan fórmulas y ábacos tal como se detalla:

Tabla 8. Evaluación del pavimento tramo 1

PROGRESIVA	INICIAL:	0 + 000 0 + 080		DEL TIPO ALLA	MEDICIÓN LA F	DEL TIPO DE ALLA	SEVERIDA	EL DE AD DE LA LLA
8	SECCIÓN	SECCIÓN	SECCIÓN	SECCIÓN			SECCIÓN	SECCIÓN
ш.	Α	В	Α	В	SECCIÓN A	SECCIÓN B	Α	В
	1	1						
	2	2						
	3	3	27	27	28 mm	32 mm	L	L
	4	4					-	
	5	5						
	6	6	27		25 mm		L	
	7	7		39		A=90 mm, L=750 mm		М
	8	8		27		90 mm		М
	9	9		27		75 mm		M
0 S	10	10	37	27	S/M	80 mm	М	М
ž	10	10		31		S/M		M
⋖	11	11		36		12.50%		М
٩	12	12		36		65%		Н
	13	13		36		45%		Н
	14	14		36		10%		M
	15	15		36		11%		M
	16	16		36		14%		М
	17	17		22		S/M		М
	1/	17		36		14%		M
	18	18		36		12%		М
	19	19		36		10%		М
	20	20	36	36	12%	50%	M	Н

UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA 7.5 TABLA 9. EVALUACION DEL INDICE DE CONDICION DEL PAVIMENTO (PCI) - TRAMO 1 Ubicación: Avenida Pakamuros - Jaén Nombre de la via: Esquema: Ver támina PD - 01 Bachiller Grimaldo Chuquihuanca Chinguel Evaluado por: Jaén, Jaén - Cajamarca CALLE RIO CUNA Progresiva inicial: 0 + 000Tramo: Fecha: Area Muestra: Progresiva final: 0 + 08004/12/2014 40 paños TIPOS DE FALLAS (SEGÚN MANUAL DE DAÑOS EN VIAS CON SUPERFICIE EN CONCRETO DE CEMENTO PORTLAND) 21.- BLOWUP - BUCKLING 30.- PARCHE PEQUEÑO (MENOR DE 0.45M2) 22.- GRIETA DE ESQUINA 31.- PULIMIENTOS DE AGREGADOS 23.- LOSA DIVIDIDA 32.- POPOUTS 24.- GRIETA DE DURABILIDAD "D" 33.- BOMBEO 25.- ESCALA 34.- PUNZONAMIENTO 26.- DAÑO DEL SELLO DE LA JUNTA 35.- CRUCE DE VÍA FÉRREA 27.- DESNIVEL CARRIL / BERMA 36.- DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO 28.- GRIETAS LINEALES (Grietas longitu-37.- GRIETA DE RETRACCION dinales, transversales y diagonales) 38.- DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA 29.- PARCHE GRANDE (MAYOR DE 0.45M2) Y 39.- DESCASCARAMIENTO DE JUNTA **ACOMETIDAS DE SERVICIOS PUBLICOS** FALLAS EXISTENTES Código de Cantidades parciales por progresiva (sección A + sección B) Severidad Densidad % Total Falla 2 3 5 6 10 16 17 20 12 15 18 19 22 М 1 2.50 27 2 1 3 7.50 27 M 1 3 7.50 1 1 М 31 2.50 36 М 8 20.00 1 1 1 1 36 н 1 1 3 7.50 37 М 1 1 2.50 39 M 2.50 Numero de deducidos >2(a) 4.00 Tota VD= Valor deducido mas alto (HDVi): 15.00 $m_i = 1.00 + \frac{9}{9}(100 - HDV_i)$ Nº admisible de deducidos(mi): 8.81 Valor deducido corregido(CDV): 21.00 CALCULO DEL PCI No Valores deducidos TOTAL

PCI = 100 - Max. CDV

3.00

2.00

15.00

15.00

15.00

15.00

2

3

14.00

14.00

14.00

2.00

3.50

3.00

2.00

PCI = 76.00 RANGO (70 - 85), CLASIFICACIÓN: MUY BUENO

Valor

deducido (q)

3.00

1.00

3.50

0.00

14.00

15.00

0.00

0.00

36.50

CDV

19.00

20.30

24.00

17.50

24.00

35,50

34.00

31.00

17.00

3

2

۲	INICIAL:	0 + 080	CÓDIGO	DEL TIDO			NIVE	L DE				
<u>S</u>	FINIAL .	0 + 140		CÓDIGO DEL TIPO DE FALLA MEDICIÓN DEL TIPO DE SEVERI				MEDICION DEL TIPO DE SEVERIDAD				AD DE LA
3RE	FINAL:		DE F	ALLA	LA F	ALLA	FA	LLA				
PROGRESIVA	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓI B				
		<u>_</u>			presenta							
	21	21	36	36	falla	18%	L	н				
	22	22		36	············	25%		Н				
	23	23	<u> </u>	36	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	32%		Н				
	24	24		36		15%	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Н				
	25	25	···	36		50%		Н				
	26	26		36		75%		Н				
	27	27		36		17%		Н				
	28	28		36		16%		Н				
	29	29		36		30%		Н				
	30	30		36		18%		Н				
S	31	31		36		10%		М				
O Z	32	32		36		7%		М				
−	33	33		36		12%		М				
۵_						presenta						
	34	34		36		falla		L				
						presenta						
	35	35		36	·	falla		L				
	•					presenta						
	36	36		36		falla		<u> </u>				
	37	37	36	36	8 presenta							
				38								
	38	38										
			36	36	falla 15%		<u> </u>	<u>M</u>				
	39	39	36	36	14%	34%	M	<u>H</u>				
	40	40		36		75%		Н				

22.- GRIETA DE ESQUINA 23.- LOSA DIVIDIDA 25.- ESCALA 26.- DAÑO DEL SELLO DE LA JUNTA

UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA

TABLA 11. EVALUACION DEL INDICE DE CONDICION DEL PAVIMENTO (PCI) - TRAMO 2

Nombre de la via:	Avenida Pakamı	ıros - Jaén	Ubicación:						
Evaluado por:	Bachiller Grimale	do Chuquihuanca Chinguel	Jaén, Jaén - Cajamarca						
Progresiva inicial:	0 + 080	Tramo:	2	Fecha:					
Progresiva final:	0 + 140	Area Muestra:	40 paños	04/12/2014					

TIPOS DE FALLAS (SEGÚN MANUAL DE DAÑOS EN VIAS CON SUPERFICIE EN CONCRETO DE CEMENTO PORTLAND)

21.- BLOWUP - BUCKLING 30.- PARCHE PEQUEÑO (MENOR DE 0.45M2)

31.- PULIMIENTOS DE AGREGADOS

32.- POPOUTS 24.- GRIETA DE DURABILIDAD "D" 33.- BOMBEO

ACOMETIDAS DE SERVICIOS PUBLICOS

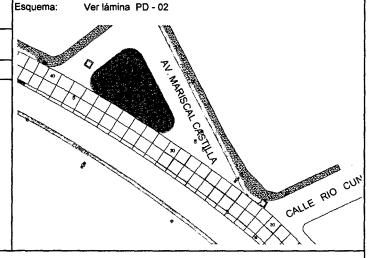
34.- PUNZONAMIENTO 35.- CRUCE DE VÍA FÉRREA

27.- DESNIVEL CARRIL / BERMA 36.- DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO

28.- GRIETAS LINEALES (Grietas longitu-37.- GRIETA DE RETRACCION dinales, transversales y diagonales)

38.- DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA 29.- PARCHE GRANDE (MAYOR DE 0.45M2) Y 39.- DESCASCARAMIENTO DE JUNTA

FALLAS EXISTENTES



Código de	Severidad Severidad Cantidades parciales por progresiva (sección A + sección B)														Total	Densidad %	Valor							
Falla	Severidad	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	Total	Densidad %	Valor deducido (q)
36	L	1		.											1	1	1		1		1	5	12.50	3,50
36	M											1	1	1_					_1	1		5	12.50	12.00
36	H	1	1	1	1	1	_ 1	1	1	1	1							2		1	1	14	35.00	38.00
38	Н																	1				1	2.50	2.50
													L											
	Numero de deducidos >2(q) : 4.00											Tc	ta VD=	56.00										

	numero de deducidos >2(q) :	4.00
100 9 (100	Valor deducido mas alto (HDVi) :	38.00
$m_i = 1.00 + \frac{9}{98} (100 - HDV_i)$	Nº admisible de deducidos(mi) :	6.69
90	Valor deducido corregido(CDV) :	32.50

	CALCULO DEL PCI																			
N°	Valores deducidos														TOTAL	q	CDV			
1	38.00	12.00	3.50	2.50							Γ							56.00	4	32.50
2	38.00	3.50	2.50	2.00														46.00	3	28.50
3	38.00	2.50	2.00									I						42.50	2	33.50
4	38.00	2.00																40.00	1	40.50
										l										
									Max	. CDV =	40.50									

PCI = 100 - Max. CDV

PCI = 59.50 RANGO (55 - 70), CLASIFICACIÓN: BUENO

Tabla 12. Evaluación del pavimento tramo 3

_₹	INICIAL:	0 + 140	CÓDIGO	DEL TIPO	_			L DE
PROGRESIVA	FINAL:	0 + 220		ALLA		DEL TIPO DE ALLA		ad de la Lla
90	SECCIÓN	SECCIÓN	SECCIÓN	SECCIÓN			SECCIÓN	SECCIÓN
8.	A	В	A	В	SECCIÓN A	SECCIÓN B	A	B
	41	41		36		13%		M
	42	42		36		12%		M
	43	43		36		43%		Н
	44	44		36	·····	65%		н
	45	45		36		presenta falla		L
	46	46		36		presenta falla		L
						presenta		
	47	47		36		falla		L
						presenta		
	48	48		36		falla		L
						presenta		
S	49	49	·····	36		falla		L
0					presenta	presenta		
Σğ	50	50	36	36	falla	falla	L	L
۵	51	51	36		presenta falla		L	
	52	52						
	53	53		36		10%		М
	54	54		36		15%		M
	55	55		36		14%		M
	56	56		36		presenta falla		L
	57	57						
	58	58						
	59	59	***************************************	36		12%		М
	60	60		36		12%		М

Nombre d	e la via:	Avenida Pakamuros									
Evaluado	por:	Bachi	ller Grim	aldo Ch							
Progresiva	inicial:	0+	140								
Progresiva final: 0 + 220											
TIPOS DE FALLAS (SEGÚN MANUAL											
21 BLOW	JP - BUCKL	NG									
22 GRIET/	A DE ESQUI	NA									
23 LOSA [DIVIDIDA										
24 GRIET/	A DE DURA	BILIDAD	"D"								
25 ESCAL	Α										
26 DAÑO	DEL SELLO	DE LA	JUNTA								
27 DESNI	/EL CARRIL	/ BERM	I A								
28 GRIET/	AS LINEALE	S (Grie	tas longi	tu-							
dinales	, transversal	es y dia	gonales))							
29 PARCH	E GRANDE	(MAYO	R DE 0.4	45M2) Y							
ACOM	ETIDAS DE	SERVIC	IOS PU	BLICOS							
Código de Falla	Severidad	41	42	43							
36	L.	· · · ·									
36	1										
36	Н			1							

UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA

TABLA 13. EVALUACION DEL INDICE DE CONDICION DEL PAVIMENTO (PCI) - TRAMO 3

Nombre de la via: Avenida Pakamuros - Jaén Ubicación:

Evaluado por: Bachiller Grimaldo Chuquihuanca Chinguel Jaén, Jaén - Cajamarca

Pogresiva inicial: 0 + 140 Tramo: 3 Fecha:

Pogresiva final: 0 + 220 Area Muestra: 40 paños 04/12/2014

TIPOS DE FALLAS (SEGÚN MANUAL DE DAÑOS EN VIAS CON SUPERFICIE EN CONCRETO DE CEMENTO PORTLAND)

.- BLOWUP - BUCKLING 30.- PARCHE PEQUEÑO (MENOR DE 0.45M2)

31.- PULIMIENTOS DE AGREGADOS

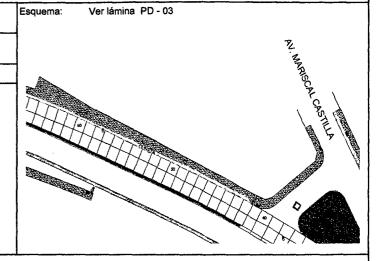
32.- POPOUTS 33.- BOMBEO

34.- PUNZONAMIENTO 35.- CRUCE DE VÍA FÉRREA

36.- DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO

37.- GRIETA DE RETRACCION

38.- DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA
39.- DESCASCARAMIENTO DE JUNTA



F	Α	L	L	Α	S	E	X	ı	S	Ţ	Ε	N	Т	Ε	S

Código de	Severidad							Cantida	ides pa	rciales p	or prog	resiva (sección	A + se	cción B)						Total	Densidad %	Valor
Falla	Sevendad	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	TOTAL	Densidad %	deducido (q)
36	L_					1	1	1	1	1	2	1					1					9	22.50	4.50
36	M 1 1 1 1 1 1 1															1	1	7	17.50	13.00				
36	Н	M 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1																	2	5.00	11.50			
						Numar	o do do	ducidos	>2(a)		3.00											To	ta VD=	29.00

Valor deducido mas alto (HDVi): 13.00

Nº admisible de deducidos(mi): 8.99

Valor deducido corregido(CDV): 17.50

C A L C U L O D E L P C I

N°							Valores	deduc	idos					TOTAL	q	CDV
1	13.00	11.00	4.50											28.50	3	17.50
2	13.00	4.50	2.00											19.50	2	15.00
3	13.00	2.00	2.00											17.00	1	17.00

PCI = 100 - Max. CDV

 $m_i = 1.00 + \frac{9}{98} (100 - HDV_i)$

PCI = 82.50 RANGO (70 - 85), CLASIFICACIÓN: MUY BUENO

Tabla 14. Evaluación del pavimento tramo 4

	INICIAL	0 + 220					NII\/C	L DE
PROGRESIVA	INICIAL: FINAL :	0 + 220		DEL TIPO ALLA		DEL TIPO DE	SEVERID	AD DE LA
æ					LA F	ALLA		LLA
PRO	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B
	61	61		36		14%		M
	62	62		36		presenta falla		L
	63	63		36		presenta falla	*************	L
	64	64						
	65	65		36		presenta falla		L
	66	66		28		40 mm		M
	67	67		22		presenta falla		М
	68	68	36		10%		М	
S	69	69	36		14%		М	
NZ.	70	70		36		55%		Н
P A	71	71	36	36	presenta falla	40%	L	Н
	72	72	36	36	8%	10%	M	M
	73	73	36	36	12%	14%	М	М
	74	74	36		9%		M	
	75	75						
	76	76						
	77	77						
	78	78						
	79	79	36	element in the contract of the	8%		М	
	80	80	36	36	42%	75%	Н	Н
								

UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA TABLA 15. EVALUACION DEL INDICE DE CONDICION DEL PAVIMENTO (PCI) - TRAMO 4 Nombre de la via: Avenida Pakamuros - Jaén Ubicación: Ver lámina PD - 04 Esquema: Evaluado por: Bachiller Grimaldo Chuquihuanca Chinquel Jaén, Jaén - Cajamarca Tramo: Progresiva inicial: 0 + 220Fecha: 0 + 300Area Muestra: Progresiva final: 40 paños 04/12/2014 TIPOS DE FALLAS (SEGÚN MANUAL DE DAÑOS EN VIAS CON SUPERFICIE EN CONCRETO DE CEMENTO PORTLAND) 21.- BLOWUP - BUCKLING 30.- PARCHE PEQUEÑO (MENOR DE 0.45M2) 22.- GRIETA DE ESQUINA 31.- PULIMIENTOS DE AGREGADOS 23.- LOSA DIVIDIDA 32.- POPOUTS 24.- GRIETA DE DURABILIDAD "D" 33.- BOMBEO 25.- ESCALA 34.- PUNZONAMIENTO 26.- DAÑO DEL SELLO DE LA JUNTA 35 - CRUCE DE VÍA FÉRREA 27.- DESNIVEL CARRIL / BERMA 36.- DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO 28.- GRIETAS LINEALES (Grietas longitu-37.- GRIETA DE RETRACCION dinales, transversales y diagonales) 38.- DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA 29.- PARCHE GRANDE (MAYOR DE 0.45M2) Y 39.- DESCASCARAMIENTO DE JUNTA ACOMETIDAS DE SERVICIOS PUBLICOS FALLAS EXISTENTES Código de Cantidades parciales por progresiva (sección A + sección B) Severidad Densidad % Total Falla 61 62 63 64 65 66 70 72 75 76 77 78 79 80 22 M 2.50 28 М 1 2.50 36 L 4 10.00 36 М 1 1 1 2 2 1 9 22.50 36 Н 1 2 4 10.00 1 Numero de deducidos >2(q) 4.00 Tota VD= $m_i = 1.00 + \frac{9}{98} (100 - HDV_i)$ Valor deducido mas alto (HDVi): 32.50 7.20 Nº admisible de deducidos(mi): 42.50 Valor deducido corregido(CDV):

CALCULO DEL

Valores deducidos

PCI

PCI = 100 - Max. CDV

3.50

2.00

2.00

2.00

Nº

2

3

4

32.50

32.50

32.50

32.50

18.50

16.50

3.50

2.00

16.50

3.50

2.00

2.00

PCI = 59.25 RANGO (55 - 70), CLASIFICACIÓN: BUENO

Valor

deducido (q)

32,50

3.50

2.00

16.50

18.50

73.00

CDV

40.75

36,50

32.00

38.50

40.75

TOTAL

71.00

54.50

40.00

38.50

a

3

2

1

Tabla 16. Evaluación del pavimento tramo 5

PROGRESIVA	INICIAL: FINAL:	0 + 300 0 + 380		O DEL E FALLA		EL TIPO DE LA	SEVERID	EL DE AD DE LA
g					FAI	LA		LLA
PRO	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B
	81	81	36	36	presenta falla	56%	L	Н
	82	82	36		presenta falla		L	
	83	83	36		presenta falla		L	
	84	84	36		presenta falla		L	
	85	85	36		presenta falla		L	
	86	86	36		8%		M	
	87	87	36	36	12%	13%	M	М
	88	88	36	36	52%	presenta falla	Н	L
	89	89	36	36	12%	12%	М	M
i o s	90	90	36	36	65%	58%	Н	Н
PAÑ	91	91	36	36	70%	58%	Н	Н
_	92	92	36	36	presenta falla	14%	L	М
	93	93	36	36	55%	14%	Н	М
	94	94	36	36	presenta falla	12%	L	М
	95	95	36	36	12%	10%	М	М
	96	96	36	36	11%	7%	М	М
	97	97	36	36	8%	presenta falla	М	L
	98	98	36	36	9%	presenta falla	М	L
	99	99	36	36	presenta falla		L	М
	100	100	36		80%		н	
			······································					

UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA

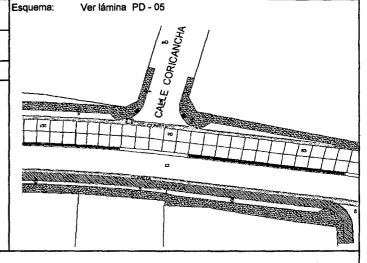
TABLA 17. EVALUACION DEL INDICE DE CONDICION DEL PAVIMENTO (PCI) - TRAMO 5

Nombre de la via:	Avenida Pakam	uros - Jaén	Ubicación:	
Evaluado por:	Bachiller Grimal	do Chuquihuanca Chinguel	Jaén, Jaén - C	Cajamarca
Progresiva inicial:	0 + 300	Tramo:	5	Fecha:
Progresiva final:	0 + 380	Area Muestra:	40 paños	04/12/2014

TIPOS DE FALLAS (SEGÚN MANUAL DE DAÑOS EN VIAS CON SUPERFICIE EN CONCRETO DE CEMENTO PORTLAND)

- 21.- BLOWUP BUCKLING
- 22.- GRIETA DE ESQUINA
- 23.- LOSA DIVIDIDA
- 24.- GRIETA DE DURABILIDAD "D"
- 25.- ESCALA
- 26.- DAÑO DEL SELLO DE LA JUNTA
- 27.- DESNIVEL CARRIL / BERMA
- 28.- GRIETAS LINEALES (Grietas longitu-
- dinales, transversales y diagonales)
- 29.- PARCHE GRANDE (MAYOR DE 0.45M2) Y
 - **ACOMETIDAS DE SERVICIOS PUBLICOS**

- 30.- PARCHE PEQUEÑO (MENOR DE 0.45M2)
- 31.- PULIMIENTOS DE AGREGADOS
- 32 POPOUTS
- 33.- BOMBEO
- 34.- PUNZONAMIENTO
- 35.- CRUCE DE VÍA FÉRREA
- 36.- DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO
- 37.- GRIETA DE RETRACCION
- 38.- DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA
- 39.- DESCASCARAMIENTO DE JUNTA



F	۱L	L	Α	S	E	Х	1	S	T	Е	N	T	Е	5	
---	----	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	--

Código de	Soveridad							Cantida	ides pai	rciales p	or prog	gresiva (secciór	A + se	cción B)						Total	Densidad %	Valor
Falla	Severidad	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100	lotai	Densidad %	deducido (q)
36	L	1	1	1	_1	1			1				1		1			1	1	1		11	27.50	7.00
36	М		J	Ţ	T _		1	2		2			_ 1	2	1	2	2	1	1	1		16	40.00	21.50
36	H	1							1		2	2									1	7	17.50	27.00
						Ι																		
					T																			
						Numer	o de de	ducidos	>2(a)		3.00											To	ota VD=	55.50

,	n _i	=	$1.00 + \frac{9}{98}(100 -$	HDV_i	,
---	----------------	---	-----------------------------	---------	---

Numero de deducidos >2(q)

27.00 7.70

Valor deducido mas alto (HDVi): Nº admisible de deducidos(mi):

Valor deducido corregido(CDV): 36.00

С	Α	L	C	U	L	0	DE	ĒĹ	PC	1

N°										Valores	deduc	idos							TOTAL	q	CDV
1	27.00	21.50	7.00																55.50	3	35.50
2	27.00	7.00	2.00																36.00	2	39.00
3	27.00	2.00	2.00																31.00	1	31.50
															Ĺ	<u> </u>	 		[I		Ĺ
															Max	. CDV =	39.00				

PCI = 100 - Max. CDV

PCI = 61.00 RANGO (55 - 70), CLASIFICACIÓN: BUENO

Tabla 18. Evaluación del pavimento tramo 6

	INICIAL:	0 + 380	CÓDICO	DEL TIPO			NIVE	L DE
PROGRESIVA	FINAL:	0 + 440		ALLA		DEL TIPO DE ALLA		AD DE LA LLA
PROC	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B
	101	101	36		54%		Н	
	102	102	36	36	9%	45%	М	Н
	103	103	36	36	12%	35%	М	Н
	104	104	28		40 mm		M	
		104	36		9%		М	
	105	105	36	36	14%	25%	М	Н
	106	106	36	36	12%	30%	М	Н
	107	107	36	36	55%	32%	Н	н
	108	108	36	36	84%	38%	Н	Н
	109	109	36	36	64%	45%	Н	Н
0 S	110	110	36	36	12%	12%	М	М
ĭZ	111	111	36	36	10%	41%	М	Н
P A	112	112	36	36	9%	55%	М	М
	113	113						
	114	114	36	28	14%	25 mm	М	М
	114	114		36		8%		М
	115	115	36	36	presenta falla	presenta falla	L	L
	116	116		36		presenta falla		L
	117	117		36		presenta falla		L
	118	118		36		82%		Н
	119	119		36		42%		Н
	120	120		36		13%		M

UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA TABLA 19. EVALUACION DEL INDICE DE CONDICION DEL PAVIMENTO (PCI) - TRAMO 6 Nombre de la via: Avenida Pakamuros - Jaén Esquema: Ver lámina PD - 06 Ubicación: Evaluado por: Bachiller Grimaldo Chuquihuanca Chinguel CALLE INTIHUATANA Jaén, Jaén - Cajamarca Progresiva inicial: 0 + 380Tramo: 6 Fecha: Area Muestra: Progresiva final: 0 + 44040 paños 04/12/2014 TIPOS DE FALLAS (SEGÚN MANUAL DE DAÑOS EN VIAS CON SUPERFICIE EN CONCRETO DE CEMENTO PORTLAND) 21.- BLOWUP - BUCKLING 30.- PARCHE PEQUEÑO (MENOR DE 0.45M2) 22.- GRIETA DE ESQUINA 31.- PULIMIENTOS DE AGREGADOS 23.- LOSA DIVIDIDA 32.- POPOUTS 24.- GRIETA DE DURABILIDAD "D" 33.- BOMBEO 25.- ESCALA 34.- PUNZONAMIENTO 26.- DAÑO DEL SELLO DE LA JUNTA 35.- CRUCE DE VÍA FÉRREA 27.- DESNIVEL CARRIL / BERMA 36.- DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO 28.- GRIETAS LINEALES (Grietas longitu-37.- GRIETA DE RETRACCION dinales, transversales y diagonales) 38.- DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA 29.- PARCHE GRANDE (MAYOR DE 0.45M2) Y 39 - DESCASCARAMIENTO DE JUNTA ACOMETIDAS DE SERVICIOS PUBLICOS FALLAS EXISTENTES Código de Cantidades parciales por progresiva (sección A + sección B) Severidad Total Densidad % Falla 101 102 103 110 112 120 104 105 106 109 114 115 116 117 118 119 28 М 1 1 2 5.00 36 2 10.00 36 М 16 40.00 1 1 1 2 1 2 2 1 1 36 Н 2 13 1 1 2 1 1 32.50 Numero de deducidos >2(q) 3.00 Tota VD= $m_i = 1.00 + \frac{9}{98} (100 - HDV_i)$ Valor deducido mas alto (HDVI): 38.00 Nº admisible de deducidos(mi): 6.69 Valor deducido corregido(CDV): 42.20 CALCULO DEL PCI

Valores deducidos

PCI = 100 - Max. CDV

No

2

3

38.00

38.00

38.00

21.50

4.50

2.00

4.50

2.00

2.00

PCI = 59.00 RANGO (55 - 70), CLASIFICACIÓN: BUENO

Valor

deducido (a)

4.50

2.00

21.50

38.00

66.00

CDV

41.00

35.00

41.00

41.00

TOTAL

64.00

44,50

42.00

q

3

2

Tabla 20. Evaluación del pavimento tramo 7

PROGRESIVA	INICIAL: FINAL:	0 + 440 0 + 520	CÓDIGO DE F	NIVEL DE SEVERIDAD DE LA FALLA				
PROG	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	ALLA SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B
	121	121	36	36	presenta falla	presenta falla	L	L
	122	122		36		presenta falla		L
	123	123	28	36	2 mm	35%	L	Н
	124	124		36		10%		М
	125	125	36	36	8%	20%	М	Н
	126	126						
	127	127	36	36	presenta falla	45%	L	Н
	128	128	36	36	presenta falla	presenta falla	L	L
S	129	129	28	36	15 mm	11%	М	М
z O	130	130		36		9%		М
P A	131	131	36	36	7%	23%	M	M
	132	132	36		45%		Н	
	133	133	36		36%		Н	
	134	134	36		54%		Н	
	135	135	36	36	75	presenta falla	Н	L
	136	136						
	137	137						
	138	138	36		5%		М	
	139	139	36		presenta falla		L	
	140	140	36		18%		Н	

39					U	NI	V E	RS	3 I C	A	D I	N A	CI	0 N	IA	L	DE	C	AJ	IAI	M A	RC	Α	
						T	ABLA	21. E	VALU	IACIO	N DEL	. INDI	CE DE	CON	DICIO	N DEI	- PAV	MEN'	TO (P	CI) - TI	RAMO	7		
Nombre de la via: Avenida Pakamuros - Jaén t								Ubicac	ión:							Esquen	na:		ina PD	- 07				
Evaluado por: Bachiller Grimaldo C				aldo Ch	uquihua	nca Chir	nguel		1		Jaén, J	aén - Ca	ajamarca	1						کے				
Progresiva	inicial:	0+	0 + 440 Tramo:					7			Fecha:				CHINCHAYSUYC									
Progresiva	0+	520		Area	Muestra	:		40 paños 04/12/2014								\$								
TIF	POS DE FAL	LAS (SI	EGÚN M	ANUAL	DE DA	ÑOS EN	VIAS C	ON SUF	PERFICI	E EN C	ONCRET	O DE C	EMENT	O POR	(LAND)				1	Š,				
21 BLOW	UP - BUCKL	ING				30 PA	RCHE F	PEQUE	O (ME)	NOR DE	0.45M2)			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				ka i	Ē /				
22 GRIET	A DE ESQU	INA					LIMIEN					•					CALLE CH							
23 LOSA	DIVIDIDA					32 PO	POUTS										l		Ø j		_			
23 LOSA DIVIDIDA 32 POPOUTS 24 GRIETA DE DURABILIDAD "D" 33 BOMBEO]	A	9 3			1	1		
25 ESCAL	_A					34 PU	NZONA	MIENTO)												1-1-1	2		
26 DAÑO	DEL SELLO	DE LA	JUNTA			35 CR	UCE DE	VÍA FE	ÉRREA								140	1	++	TI				
27 DESNI	VEL CARRIL	/ BERN	ΛA			36 DE	SCONO	HAMIEI	NTO, MA	APA DE	GRIETA	S, CRA	QUELA	00			17-4	TI				_		
28 GRIET	AS LINEALE	S (Grie	tas longi	itu-		37 GR	RIETA D	E RETR	ACCIO	N		·					-							
dinale	s, transversa	les y dia	gonales))		38 DE	SCASC	ARAMIE	NTO D	E ESQU	INA										and the same			
29 PARCI	HE GRANDE	(MAYO	R DE 0.	45M2) Y	,	39 DE	SCASC	ARAMIE	ENTO D	E JUNTA	A						277	CUN	FIGURE		1	Service.		
ACON	METIDAS DE	SERVIC	CIOS PU	BLICOS	;												The same				J			
									*********	FA	LLA	S E	XIST	ENI	ES									
Código de	Severidad		Cantidades parciales por progresiva (sección A + sección B)												·				Total	Densid				
Falla		121	122	123	124	125	126	127	128	129	130	131	132	133	134	135	136	137	138	139	140			
28 28	M	ļ	ļ. ———	1		-				1		 		 			 	 		 		1	2.5	
36	L	2	1					1	2	 	 		 			1	<u> </u>			1	 	8	20.0	
36	M				1	1			1	1	1	2							1			7	17.5	
36	Н			1		1		1					1	1	1	1					1	8	20.0	
		l]	l		ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	<u> </u>	<u> </u>		<u> </u>	L.,,		<u> </u>	L	L	<u> </u>	L	<u></u>	L	L			<u> </u>	
		0					o de de leducid			:	4.00 27.50											Te	ota VD=	
m_i	= 1.00 +	9 (10	0-H	DV_i			isible d		•	•	7.66													
·		98		• •			leducide			•	28.50													
											ALC		DE	L P	CI									
N°										Valores	s deduci	dos										TOTAL	l q	

PCI = 100 - Max. CDV

2.00

2.00

2.00

4.00 3.50

3.50

2.00

2.00

27.50

27.50

27.50

27.50

1

2

3

4

13.50

4.00

3.50

2.00

PCI = 66.00 RANGO (55 - 70), CLASIFICACIÓN: BUENO

Valor deducido (q) 1.90 3.50 4.00 13.50 27.50

CDV

28.50

23.50

28.00

34.00

34.00

48.50

37.00

35.00

33.50

3

2

Tabla 22. Evaluación del pavimento tramo 8

									
PROGRESIVA	INICIAL: FINAL:	0 + 520 0 + 600		DEL TIPO ALLA		DEL TIPO DE ALLA	NIVEL DE SEVERIDAD DE FALLA		
PROC	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	
	141	141	36		52%		Н		
	142	142	36	36	6%	5%	М	М	
	143	143	36		5%		M		
	144	144	36		5%		М		
	145	145	36	36	6%	8%	М	М	
	146	146							
	147	147	36		presenta falla		L		
	148	148	36		5%		M		
S	149	149	36		8%		М		
0	150	150	36		6%		М		
ΡΑÑ	151	151	36	36	8%	presenta falla	M	L	
	152	152		36		12%		M	
	153	153							
	154	154	36	36	10%	29%	M	Н	
	155	155		36		25%		Н	
	156	156	36	36	30%	35%	Н	Н	
	157	157	36	36	28%	10%	Н	М	
	158	158	36	36	presenta falla	18%	L	Н	
	159	159	36		8%		М		
	160	160	36		19%		Н		

UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA TABLA 23. EVALUACION DEL INDICE DE CONDICION DEL PAVIMENTO (PCI) - TRAMO 8 Nombre de la via: Avenida Pakamuros - Jaén Ubicación: Esquema: Ver lámina PD - 08 CALLE CONTISUYO Bachiller Grimaldo Chuquihuanca Chinquel Evaluado por: Jaén, Jaén - Cajamarca 0 + 520Tramo: Fecha: Progresiva inicial: 8 Area Muestra: Progresiva final: 0 + 60004/12/2014 40 paños TIPOS DE FALLAS (SEGÚN MANUAL DE DAÑOS EN VIAS CON SUPERFICIE EN CONCRETO DE CEMENTO PORTLAND) 21.- BLOWUP - BUCKLING 30.- PARCHE PEQUEÑO (MENOR DE 0.45M2) 22.- GRIETA DE ESQUINA 31.- PULIMIENTOS DE AGREGADOS 23.- LOSA DIVIDIDA 32.- POPOUTS 24.- GRIETA DE DURABILIDAD "D" 33.- BOMBEO 25.- ESCALA 34.- PUNZONAMIENTO 26.- DAÑO DEL SELLO DE LA JUNTA 35.- CRUCE DE VÍA FÉRREA 27.- DESNIVEL CARRIL / BERMA 36.- DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO 28.- GRIETAS LINEALES (Grietas longitu-37.- GRIETA DE RETRACCION dinales, transversales y diagonales) 38.- DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA 29.- PARCHE GRANDE (MAYOR DE 0.45M2) Y 39.- DESCASCARAMIENTO DE JUNTA **ACOMETIDAS DE SERVICIOS PUBLICOS** FALLAS EXISTENTES Cantidades parciales por progresiva (sección A + sección B) Valor Código de Severidad Total Densidad % 159 160 deducido (a) Falla 141 142 143 144 145 146 147 148 149 150 151 152 153 154 155 156 157 158 3 7.50 2.00 36 1 1 35.00 20.00 14 36 М 2 2 1 1 1 20.00 27.50 36 Н 1 1 2 2.00 49.50 Numero de deducidos >2(q) Tota VD= 27.50 $m_i = 1.00 + \frac{9}{9}(100 - HDV_i)$ Valor deducido mas alto (HDVi): Nº admisible de deducidos(mi): 7.66 Valor deducido corregido(CDV): 39.00 CALCULO DEL PCI Nº Valores deducidos TOTAL CDV 74.00 3 47.00 27.00 20.00 1 27.00 49.00 2 38.00 2 20.00 27.00 2.00 31.00 3 27.00 2.00 2.00 31.00 1

PCI = 100 - Max. CDV

PCI = 53.00 RANGO (40 - 55), CLASIFICACIÓN: REGULAR

47.00

Tabla 24. Evaluación del pavimento tramo 9

INICIAL	0 + 600					NILVE	I DE	
				NIVEL DE SEVERIDAD DE LA				
FINAL:	0.000	DE F	ALLA			FALLA		
SECCIÓN	SECCIÓN			SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN	SECCIÓN	
		.,	<u> </u>			*	В	
161	161	36		55%		Н		
162	162		36		45%		Н	
163	163	36		70%		Н		
164	164	36		10%		М		
165	165							
166	166	36		presenta falla		L		
167	167	28		18 mm		М		
168	168	36		presenta falla		L		
169	169	36		presenta falla		L		
170	170		36		8%		M	
171	171	36	36	14%	presenta falla	М	L	
172	172							
173	173							
174	174	36		11%		М		
175	175	36		presenta falla		L		
176	176	36		45%		Н		
177	177	36	-	50%		Н		
178	178	36		50%		Н		
179	179	36		48%		Н		
	A 161 162 163 164 165 166 167 168 169 170 171 172 173 174 175 176 177	FINAL: 0+660 SECCIÓN SECCIÓN B 161 161 162 162 163 163 164 164 165 165 166 166 167 167 168 168 169 169 170 170 171 171 172 172 173 173 174 174 175 175 176 176 178 178	FINAL: 0+660 DE F. SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN A B A 161 161 36 162 162 163 163 36 164 164 36 165 165 166 166 36 167 167 28 168 168 36 169 169 36 170 170 171 171 36 172 172 173 173 174 174 36 175 175 36 176 176 36 177 177 36 178 178 36	FINAL: 0 + 660 DE FALLA SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN A B A B 161 161 36 162 162 36 163 163 36 164 164 36 165 165 166 166 36 167 167 28 168 168 36 169 169 36 170 170 36 171 171 36 36 172 172 173 173 174 174 36 175 175 36 176 176 36 177 177 36 178 178 36	FINAL: 0+660 DE FALLA MEDICIÓN I SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN A 161 161 36 55% 162 162 36 163 163 36 70% 164 164 36 10% 165 165 166 166 36 presenta falla 167 167 28 18 mm 168 168 36 presenta falla 169 169 36 presenta falla 170 170 36 171 171 36 36 14% 175 175 36 presenta falla 176 176 36 45% 177 177 36 50% 178 178 36 50%	FINAL : 0 + 660 DE FALLA SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN A B SECCIÓN SECCIÓN A B SECCIÓN B SECCIÓN A B SECCIÓN B SECI	FINAL : 0+660 DE FALLA MEDICIÓN DEL TIPO DE LA FALLA LA FALLA FALLA SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN A B 161 161 36 36 55% H 162 162 36 45% 163 163 36 70% H 164 164 36 10% M 165 165 166 166 36 Presenta falla L 167 167 28 18 mm M 168 168 36 Presenta falla L 169 169 36 Presenta falla L 170 170 36 8% 171 171 36 36 14% Presenta falla M 172 172 173 173 174 174 36 11% M 175 175 36 Presenta falla L 176 176 36 45% H 177 177 36 50% H 178 178 36 50% H	

UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA TABLA 25. EVALUACION DEL INDICE DE CONDICION DEL PAVIMENTO (PCI) - TRAMO 9 Avenida Pakamuros - Jaén Ubicación: Esquema: Ver lámina PD - 09 Nombre de la via: Evaluado por: Bachiller Grimaldo Chuquihuanca Chinguel Jaén, Jaén - Cajamarca CALLE COLLASUYO Tramo: 9 Fecha: Progresiva inicial: 0 + 6000 + 660Area Muestra: Progresiva final: 40 paños 04/12/2014 TIPOS DE FALLAS (SEGÚN MANUAL DE DAÑOS EN VIAS CON SUPERFICIE EN CONCRETO DE CEMENTO PORTLAND) 21.- BLOWUP - BUCKLING 30.- PARCHE PEQUEÑO (MENOR DE 0.45M2) 122.- GRIETA DE ESQUINA 31.- PULIMIENTOS DE AGREGADOS 23.- LOSA DIVIDIDA 32 - POPOUTS 24.- GRIETA DE DURABILIDAD "D" 33.- BOMBEO 25.- ESCALA 34.- PUNZONAMIENTO 26.- DAÑO DEL SELLO DE LA JUNTA 35.- CRUCE DE VÍA FÉRREA 27.- DESNIVEL CARRIL / BERMA 36.- DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO 28.- GRIETAS LINEALES (Grietas longitu-37.- GRIETA DE RETRACCION dinales, transversales y diagonales) 38.- DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA 29.- PARCHE GRANDE (MAYOR DE 0.45M2) Y 39.- DESCASCARAMIENTO DE JUNTA **ACOMETIDAS DE SERVICIOS PUBLICOS** FALLAS EXISTENTES Código de Cantidades parciales por progresiva (sección A + sección B Severidad Densidad % Total Falla 175 176 179 180 161 162 163 164 165 166 167 168 169 170 171 172 173 174 177 178 28 2.50 28 Н 2.50 1 12.50 36 1 1 5 1 М 36 1 1 1 4 10.00 36 17.50 н 1 1 1 Numero de deducidos >2(q) 4.00 Tota VD= $m_i = 1.00 + \frac{9}{9}(100 - HDV_i)$ Valor deducido mas alto (HDVi): 26.50 7.75 Nº admisible de deducidos(mi): Valor deducido corregido(CDV): 48.00 CALCULO DEL PCI

Valores deducidos

PCI = 100 - Max. CDV

3.00

2.00

2.00

2.00

No

1

3

4

26.50

26.50

26.50

26.50

8.50

7.00

3.00

2.00

7.00

3.00

2.00

2.00

PCI = 67.00 RANGO (55 - 70), CLASIFICACIÓN: BUENO

Valor

deducido (q)

3.00

7.00

2.00

8.50

26.50

47.00

CDV

25.50

25.00

26.50

33.00

33.00

TOTAL

45.00

38,50

33.50

32.50

q

4

2

Tabla 26. Evaluación del pavimento tramo 10

			-					
₹	INICIAL:	0 + 660	CÓDIGO	DEL TIPO				L DE
PROGRESIVA	FINAL:	0 + 740		ALLA		DEL TIPO DE	SEVERIDA	
OGF	SECCIÓN	SECCIÓN	SECCIÓN	SECCIÓN	LA F.	ALLA	SECCIÓN	LLA SECCIÓN
PR	A	B	A	B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	A	SECCION B
	181	181						
	182	182	36		7%		М	
	183	183	36	36	presenta falla	presenta falla	L	L
	184	184	36		10%		M	
	185	185	36		presenta falla		L	
	186	186	36	36	11%	presenta falla	М	L
	187	187	36		presenta falla		L	
	188	188						
0 S	189	189	36		presenta falla		L	
žΖ	190	190	36				M	
P A	191	191						
	192	192		36		36%		Н
	193	193						
	194	194	36		9%		М	
	195	195						
	196	196	36		presenta falla		L	
	197	197						
	198	198	32		30 mm		М	
	199	199	32		60 mm		М	
	200	200		······································				
					······································			

UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA TABLA 27. EVALUACION DEL INDICE DE CONDICION DEL PAVIMENTO (PCI) - TRAMO 10 Nombre de la via: Avenida Pakamuros - Jaén Ubicación: Esquema: Ver lámina PD - 10 Evaluado por: Bachiller Grimaldo Chuquihuanca Chinquel Jaén, Jaén - Cajamarca 0 +660 Tramo: Progresiva inicial: 10 Fecha: 0 + 740Area Muestra: 04/12/2014 Progresiva final: 40 paños TIPOS DE FALLAS (SEGÚN MANUAL DE DAÑOS EN VIAS CON SUPERFICIE EN CONCRETO DE CEMENTO PORTLAND) 21.- BLOWUP - BUCKLING 30.- PARCHE PEQUEÑO (MENOR DE 0.45M2) 22.- GRIETA DE ESQUINA 31.- PULIMIENTOS DE AGREGADOS 23.- LOSA DIVIDIDA 32.- POPOUTS 24.- GRIETA DE DURABILIDAD "D" 33.- BOMBEO 25.- ESCALA 34.- PUNZONAMIENTO 26.- DAÑO DEL SELLO DE LA JUNTA 35.- CRUCE DE VÍA FÉRREA 27.- DESNIVEL CARRIL / BERMA 36.- DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO 28.- GRIETAS LINEALES (Grietas longitu-37.- GRIETA DE RETRACCION dinales, transversales y diagonales) 38.- DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA 29.- PARCHE GRANDE (MAYOR DE 0.45M2) Y 39 - DESCASCARAMIENTO DE JUNTA **ACOMETIDAS DE SERVICIOS PUBLICOS** FALLAS EXISTENTES Código de Cantidades parciales por progresiva (sección A + sección B) Severidad Densidad % Total Falla 181 182 183 184 185 187 188 190 200 186 189 191 192 193 194 195 196 197 198 199 32 2 5.00 36 L 1 5 12.50 1 1 1 1 36 М 10.00 36 н 1 2.50 1 Numero de deducidos >2(q) 2.00 Tota VD= $m_i = 1.00 + \frac{9}{98} (100 - HDV_i)$ Valor deducido mas alto (HDVi): 8.50 Nº admisible de deducidos(mi): 9.40 Valor deducido corregido(CDV): 15.50 CALCULO DEL PCI Valores deducidos Nº TOTAL

PCI = 100 - Max. CDV

1

8.50

8.50

8.50

2.00

PCI = 86.50 RANGO (85 - 100), CLASIFICACIÓN: EXCELENTE

CALLE COLLASUYO

Valor

deducido (q)

1.00

2.00

8.50

8.50

20,00

CDV

13,50

11.50

13.50

17.00

10.50

2

Tabla 28. Evaluación del pavimento tramo 11

	INICIAL:	0 + 740	CÓDIGO	DEL TIPO	_			L DE
PROGRESIVA	FINAL:	0 + 820		ALLA		DEL TIPO DE		AD DE LA
GR					LA F	ALLA		LLA
P. C	SECCIÓN	SECCIÓN B		SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN	SECCIÓN B
	A		Α	D	······································	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Α	D
	201	201						
	202	202						
	203	203						
	204	204						
	205	205						
	206	206						
	207	207	36		5%		М	
	208	208						
	209	209	36		8%		M	
0 S	210	210	36		10%		M	
ž	211	211	36		12%		М	
P A	212	212	36		9%		M	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	213	213	36		9%		М	
	214	214						
	215	215	36		presenta falla		L	
	216	216	36		presenta falla		L	
	217	217	36		presenta falla		L	
	218	218		36		14%		M
	219	219		36		presenta falla		L
	220	220			, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,			

389																								
-27	_				U																	RC	Α	W
4.2						T.	<u>ABLA</u>	29. E			1 DEL	INDIC	E DE	CONI	DICIO	N DEL	PAVI	MENT	O (PC	i) - TF	<u>omas</u>	11		
Nombre d	e la via:	Aven	ida Paka	amuros -	Jaén				Ubicac	ión:							Esque	ma:	Ver lá	nina P	D - 11			
Evaluado	por:	Bach	iller Grin	naldo Ch	nuquihua	nca Chi	nguel				Jaén, J	laén - C	ajamarca	١			(o /			1		1	
Progresiva	inicial:	0+	740		Tram	o:					11		Fecha:] 3	5 /						
Progresiva	final:	0+	820		Area	Muestra	1:			40	paños		<u> </u>	04/12/2	014		13)			.[П	
TIP	OS DE FAL	LAS (S	EGÚN N	IANUAL	DE DA	ÑOS EN	VIAS C	ON SU	PERFICI	E EN C	ONCRE	TO DE (EMENT	O POR	(LAND		ANTISUM						11	
21 BLOW	JP - BUCKL	ING				30 PA	RCHE	PEQUE	NO (MEI	OR DE	0.45M2)					CALLE					-9		200
22 GRIET	A DE ESQU	INA				31 PL	JLIMIEN	TOS DE	AGRE	SADOS							4	Ø						P++TI
23 LOSA I	DIVIDIDA					32 PC	POUTS	3									0				The same	210	441	
24 GRIET	A DE DURA	BILIDAD	"D"			33 BC	MBEO												The second	E TOTAL STREET		++1	-	
25 ESCAL	Α					34 PL	INZONA	MIENT	0								1	1201		++				
26 DAÑO	DEL SELLO	DE LA	JUNTA			35 CF	RUCE D	E VÍA FI	ÉRREA								11	+		100			-2	
27 DESNI	VEL CARRIL	. / BERN	ΛA							APA DE	GRIETA	AS. CRA	QUELAI	00										
28 GRIET	AS LINEALE	S (Grie	tas long	itu-					RACCIO		•	,												
dinales	, transversa	les y dia	gonales)		38 DE	SCASC	ARAMI	ENTO D	E ESQU	INA						_						Ů	
29 PARCH	E GRANDE	(MAYO	R DE 0.	45M2) Y	,	39 DE	SCASC	ARAMI	ENTO D	E JUNTA	Α.										A STATE OF THE PARTY OF THE PAR			
АСОМ	ETIDAS DE	SERVI	CIOS PL	BLICOS	3						•						Æ		N. A. C.					_
													XIS 1											
Código de	Severidad		1				Т						(sección							r		Total	Densidad %	Valor
Falla 36		201	202	203	204	205	206	207	208	209	210	211	212	213	214	215	216	217	218	219	220	4	10.00	deducido (q) 2,00
36	M	 	 	 	 	 	├		├	1	1	1	1	1		 '-	 -	 '	1	- '	 	7	17.50	11,50
		 	 	 -	 	 	╁╌╌	'-	 	╁╌ᆣ╴	 	 		 	-		 	 	 			 	17.00	71.00
			1											<u> </u>										
				l																				
	<u> </u>	L	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	ļ	<u> </u>	<u> </u>	L	İ	<u> </u>	L	L	<u></u>		<u> </u>		<u>L</u>	<u> </u>			
		Δ.					o de de			; .m.	1.00											To	ta VD=	13.50
m.	= 1.00+	9 (10	0-H	DV.					ilto (HD) cidos(m	•	11.50 9.13													•
		98		1)					gido(CD	•	14.00				•									
									<u> </u>		ALC	ULO	DE	L P	CI									
Nº										Valores	deduc	idos										TOTAL	q	CDV
											L													
				 	ļ	ļ	<u> </u>		├	<u> </u>	ļ	ļ	<u> </u>	ļ				ļ		ļ		<u> </u>		
		_	 		├	ļ	<u> </u>	<u> </u>	┼	 	├─-	 	 					 -			 			
	ļ	ļ			1	!						ļ						ļ		 -			<u> </u>	

PCI = 86.50 RANGO (85 - 100), CLASIFICACIÓN: EXCELENTE

13.50

Tabla 30. Evaluación del pavimento tramo 12

	INICIAL:	0 + 820	cópico	DEL TIDO		<u>, </u>	NIVE	L DE
PROGRESIVA	FINAL:	0 + 890	DE F	DEL TIPO ALLA		DEL TIPO DE ALLA		LLA
PRO	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B
	221	221	22	22	presenta falla	presenta falla	М	М
	222	222	22	22	presenta falla	presenta falla	М	М
			36		12%		M	
	223	223						
	224	224	36		presenta falla		L	
	225	225	36		presenta falla		L	
	226	226	36		presenta falla		L	
	227	227	36		presenta falla		L	
	228	228	36		presenta falla	* ************************************	L	
S	229	229	36		presenta falla		L	
Ñ O	230	230	36	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	presenta falla		L	
P A			28		10 mm		L	
	231	231	36		presenta falla	··-	L	
	232	232	36		presenta falla		L	
	233	233	36		presenta falla		L	
	234	234	36		presenta falla	· /· · · · · · · · · · · · · · · · · ·	L	
	235	235	36		presenta falla		L	
	236	236	36		presenta falla		L	
	237	237						
	238	238						
	239	239	36		12%		М	
	240	240	36		presenta falla		L	

39	Vie.				U	NI	V E	RS	SIC) A (D I	NA	CI	0 1	I A	L	DE	C	A	J A l	MA	RC	A
						T	ABLA	31. E	VALU	ACIO	N DEL	INDIC	E DE	CONI	DICIO	N DEL	PAVI	MENT	O (PC	i) - TF	RAMO	12	
Nombre o	de la via:	Aver	ida Pak	amuros -	- Jaén				Ubicac								Esque			mina P			
Evaluado	por:	Bact	iller Grir	naldo Cl	nuquihua	anca Chi	nguel		1		Jaén, J	aén - Ca	ajamarc	а			<u> </u>						
Progresiva	inicial:	0+	- 820		Tram	o:					12		Fecha:										
Progresiva	final:	0+	- 890		Area	Muestra	1:			40	paños		1	04/12/2	2014								
TIF	POS DE FAL	LAS (S	EGÚN N	MANUAL	DE DA	ÑOS EN	VIAS C	ON SU	PERFICI	E EN C	ONCRE	TO DE C	EMEN	O POR	TLAND)		1						
21 BLOW	UP - BUCKL	ING				30 - PA	RCHE	PEQUE	ÑO (MEI	NOR DE	0.45M2)					İ						į
22 GRIET	A DE ESQU	INA							AGRE		•	,											Į.
23 LOSA	DIVIDIDA						POUTS			J. 1.2 J J													
24 GRIET	A DE DURA	BILIDA	י 'ם " כ				MBEO	=															
25 ESCAL	_A						JNZONA	MIENT	0														
1	DEL SELLO	DE LA	JUNTA				RUCE D															Section.	
27 - DESNI	VEL CARRII	_ / BERI	MA					-		APA DE	GRIETA	S. CRA	QUELA	DO								30]	HI
	AS LINEALE			itu-					RACCIO		Q. (,								I	++	سلسلسا	<u>Landard</u>
•	s, transversa	•	_							E ESQU	INA						240	1+	+1				
ŀ	HE GRANDE	•	-	•	•					E JUNT							1	لسلسا					
(IETIDAS DE	•		•		J. J.	-00/100				•												
							•			FA	LLA	S E	XIS	TEN:	TES		<u> </u>						
Código de	Severidad							Cantid	ades pa	rciales	por pro	gresiva	(secció	n A + se	cción B)						Total	Densidad ?
Falla		221	222	223	224	225	226	227	228	229	230	231	232	233	234	235	236	237	238	239	240		
22	M	2	2	<u> </u>	ļ	 	ļ	ļ	ļ	<u> </u>	ļ		<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	ļ		ļ	<u> </u>	ļ	4	10.00
28 36	 	— —	1	 	+	1	 	1	1	1	1	1 1	1	1	1	1	1				1	1 15	2.50 37.50
36	I M −	 	 '	 	 '	 	 ' -	 ' '	 '-	 '-	 	-	- '-	 	- -	 -	 -			1	 	1 1	2.50
	 	 	 	 	 				\vdash	 	 -		 			 		 		 		 	
							1																
							o de de		,	:	2.00			-								T	ota VD=
m	= 1.00 +	9/10)n_ <i>H</i>	(עמ					ilto (HD)		14.50												
""	- 1.00 +	98	70 11	D_{i}					cidos(m	,	8.85 21.00												
						Valor	rearcio	o corre	gido(CD		A L C		DE	L P	CI			 .					
Nº Nº	1										deduc			- '								TOTAL	1 q
1	14.50	7.50	T	T	T	<u> </u>	Γ	Ī					T	T			I	T				22.00	2
2	14.50	2.00	1	1									T	T	Г	T		T T		1	T	16.50	1

2.00

PCI = 82.50 RANGO (70 - 85), CLASIFICACIÓN: MUY BUENO

CALLE ANTISUYO

Valor deducido (q) 14.50 1.50 7.50 2.00

25.50

CDV 17.50 17.00

17.50

Tabla 32. Evaluación del pavimento tramo 13

	INICIAL:	0 + 890 0 + 960		DEL TIPO	MEDICIÓN	DEL TIPO DE		L DE AD DE LA
SRES	FINAL:	0 + 300	DE F	ALLA		ALLA		LLA
PROGRESIVA	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B
	241	241						
	242	242						
	243	243						
	244	244	28		20 mm		М	
		244	36		10%		M	
	245	245	36		12		M	
	246	246	36		14%		M	
	247	247	36		12		M	
	248	248						
	249	249	36		13		М	
0 S	250	250	36		presenta falla		L	
P A Ñ	251	251	36		presenta falla		L	
	252	252						
	253	253	36		presenta falla		L	
	254	254						
	255	255						
	256	256	36		presenta falla		L	
	257	257	36		presenta falla		L	
	258	258	28		10 mm		L	
	259	259	36		11%		М	
	260	260	36		presenta falla		L	

8					11	NI I	VE	D (3 I F	\ A	<u> </u>	NI A	<u> </u>	<u> </u>	I A		D E		A !	A I	NA A	D C	Α	
	-																					RC	A	
•						T	ABLA	33. E	VALU	ACIO	N DEL	INDIC	E DE	CON	DICIO	N DEL	. PAVI	MENT	O (PC	l) - TF	RAMO	13		
Nombre o	de la via:			muros -					Ubicac	ión:							Esque	ma:	Ver lár	nina P	D - 13			
Evaluado	por:	Bach	iller Grin	naldo Ch	uquihue	anca Chi	nguel				Jaén, J	aén - Ca	ajamarca	<u> </u>			1							S
Progresiva	inicial:	0+	890		Tram	o:					13		Fecha:				1						/	ns
Progresiva	final:	0+	960		Area	Muestra	1:			40	paños		ŀ	04/12/2	014]						/	NI.
TIF	POS DE FAL	LAS (SI	EGÚN M	ANUAL	DE DA	ÑOS EN	VIAS C	ON SU	PERFIC	E EN C	ONCRE	TO DE C	EMENT	O PORT	(LAND								/	AHUANTINSUYO
21 BLOW	UP - BUCKL	NG				30 PA	RCHE F	PEQUE	NO (MEI	NOR DE	0.45M2)					1							I /
22 GRIET	A DE ESQU	NA				31 PL	LIMIEN	TOS DE	AGRE	GADOS													CALLET	
23 LOSA	DIVIDIDA					32 PC	POUTS	}									1						CALLE	
24 GRIET	A DE DURA	BILIDAD	"D"			33.~ BC	MBEO																# S	
25 ESCAL	_A					34 PL	INZONA	MIENT	o															[240]
26 DAÑO	NO DEL SELLO DE LA JUNTA 35 CRUCE DE VÍA FÉRREA															[1++1	
27 DESNI	DESNIVEL CARRIL / BERMA 36 DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAC												QUELAI	00								50	++-	
28 GRIET	AS LINEALE	S (Grie	tas longi	itu-		37 GF	RIETA D	E RETF	ACCIO	N							A		A STATE OF THE PARTY OF THE PAR	Surada.	++			
dinale	s, transversa	les y dia	gonales))		38 DE	SCASC	ARAMII	ENTO D	E ESQU	INA						260	Marian A	++					
29 PARCI	HE GRANDE	(MAYO	R DE 0.	45M2) Y		39 DE	SCASC	ARAMII	ENTO D	E JUNTA	Α.						1-		-					
ACON	IETIDAS DE	SERVIC	CIOS PU	BLICOS													1							1 '
										FA	LLA	SE	XIS 1	ENT	ES									
Código de	Severidad												(secciór									Total	Densidad %	Valor
Falla		241	242	243	244	245	246	247	248	249	250	251	252	253	254	255	256	257	258	259	260			deducido (q)
28 28	L M				1	 		 	<u> </u>	 		 	├		 	 			1			1 1	2.50 2.50	2.00 5.50
36			-	 	'- -	 	 		├	 	1	1	 	1	-	 	1	1			1	6	15.00	3.00
36	M				1	1	1	1	$oldsymbol{ au}$	1	 	 	 	•		 	- '-			1	 	6	15.00	12.50
							,						1											
		^					o de de			:	3.00											To	ta VD=	23.00
m.	$= 1.00 + \frac{1}{2}$	9 (10	0 - H	DV.)			ieducido isible d		•	•	12.50 9.04													
""		98 📆					ieducide			•	13.50													
4						7 4101 0		- 00110	,(UD			ULO	DE	L P	CI				 					
																								1
N°	T										deduc											TOTAL	q	CDV
1	12.50	5.00	3.00																			20.50	3	11.50
	12.50 12.50 12.50	5.00 3.00 2.00	3.00 2.00 2.00																					

PCI = 82.50 RANGO (70 - 85), CLASIFICACIÓN: MUY BUENO

17.50

Tabla 34. Evaluación del pavimento tramo 14

	INICIAL:	0 + 960					NIVE	L DE
PROGRESIVA	FINAL:	1+040		DEL TIPO ALLA		DEL TIPO DE ALLA	SEVERID	AD DE LA LLA
PROC	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B
	261	261	36		12%		M	
	262	262						
	263	263						
	264	264						
	265	265						
	266	266						
	267	267	36		presenta falla		L	
	268	268		36		presenta falla		L
	269	269						
0 S	270	270						
ĭZ V	271	271	36		65%		Н	
۵	272	272						
	273	273	36		presenta falla		L	
	274	274	36		presenta falla		L	
	275	275	36		presenta falla		L	
	276	276						
	277	277						
	278	278	36		presenta falla		L	
	279	279						
	280	280	36		52%		Н	

39					U	NI	V E	RS	SIC) A	D	N A	CI	0 1	I A	L	DE	С	A	JAI	M A	RC	Α	
						T.	ABLA	35. E	VALU	ACIO	N DEL	INDIC	E DE	CONI	OICIO	N DEL	. PAVI	MENT	O (PC	i) - TF	RAMO	14		
Nombre d	de la via:	Aver	nida Pak	amuros -	- Jaén				Ubicac	ión:							Esque	ma:	Ver lá	nina P	D - 14			
Evaluado	por:	Bact	niller Grin	naldo Cł	nuquihua	anca Chi	nguel]		Jaén, .	laén - Ca	ajamarce	1									10	
Progresiva	inicial:	0 +	960		Tram	o:					14		Fecha:				}						CALLE	
Progresiva	final:	1 +	040		Area	Muestra	ı:			40	paños			04/12/2	014]							
TIF	POS DE FAL	LAS (S	EGÚN N	MANUAL	DE DA	ÑOS EN	VIAS C	ON SUI	PERFIC	IE EN C	ONCRE	TO DE (EMENT	O POR	(LAND)								ιαυιτος	
21 BLOW	UP - BUCKL	ING	······································			30 PA	RCHE	PEQUE	ÑO (MEI	NOR DE	0.45M2)					1						170	}
22 GRIET	A DE ESQU	INA				31 PL	JLIMIEN	TOS DE	AGRE	GADOS							1		- 75	CTAL				
23 LOSA	DIVIDIDA					32 PC	POUTS	3									1 1/1/	ERO	FOKE	STAL				
24 GRIET	A DE DURA	BILIDA	O "D"			33 BC	МВЕО																	
25 ESCAL	_A					34 PL	JNZON/	MIENT	0								1							260
26 DAÑO	DEL SELLO	DE LA	JUNTA			35 CF	RUCE D	E VÍA FI	ÉRREA														T-T-L	11+11
27 DESNI	VEL CARRIL	. / BERI	MA			36 DE	SCON	HAMIE	NTO, M.	APA DE	GRIETA	AS, CRA	QUELAI	00								270	+++	
28 GRIET	AS LINEALE	S (Grie	etas long	jitu-		37 GF	RIETA D	E RETF	ACCIO	N									TOTAL		++		The state of the s	
dinales	s, transversa	les y dia	agonales	3)		38 DE	SCASO	ARAMII	ENTO D	E ESQU	INA						The state of the s	280	4+		333			- 8
29 PARCI	HE GRANDE	(MAYC	OR DE 0	.45M2) Y	,	39 DE	SCASC	ARAMII	ENTO D	E JUNT	A						1++		THE REAL PROPERTY.	The state of the s				H
ACOM	IETIDAS DE	SERVI	CIOS PL	JBLICOS	3												3500000	The state of the s		-				関
										FΑ	LLA	S E	XIS 1	EN.	T E S									
Código de	Severidad								, -	rciales			`									Total	Densidad %	Valor
Falla 36	 	261	262	263	264	265	266	267	268	269	270	271	272	273	274	275	276	277	278	279	280	6	15.00	deducido (q) 3.00
36	M	1	+	-	 	 	 	 	 '	+	 	 	 	 '-	 	 	 		 	 	 	1	2.50	2.00
36	H		†	 	1	†	1		<u> </u>	1	 	1	1			 	 				1	2	5.00	11.50
																							<u> </u>	
	<u> </u>	L	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	- 4- 4-	1	> 2(=)	ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ		<u></u>	<u> </u>		<u> </u>	1	<u> </u>	<u></u>	L		L	-	4-1/10-	40.50
		0					o de de		s >∠(q) ilto (HD'	: VI) ·	2.00 11.50											1	ota VD=	16.50
m_{i}	= 1.00 +	- (10	00-H	(DV_i)					cidos(m	•	9.13													
•		98 '		• •					gido(CE	•	13.00													
												ULO	DΕ	L P	CI									
No						,				Valore	deduc	idos									,	TOTAL	q	CDV
1	11.50	3.00	ļ	 	ļ		ļ	├ ──	├ ─		├ ──	 		ļ	ļ	ļ	ļ					14.50	2	11.50
2	11.50	2.00	 	ļ	 	 	 	 	 		 	-			 	 	 					13.50	1	12.50
		 	-	 	 	 	-	 	├	 	\vdash		-		ļ		 			 	ļ <u>.</u>	 	<u> </u>	
	 	 	+	+	 	+	 	+	 	+	 	 	┼──	 		 	 		 		 		 	-

PCI = 87.50 RANGO (85 - 100), CLASIFICACIÓN: EXCELENTE

12.50

Tabla 36. Evaluación del pavimento tramo 15

						·~········		
PROGRESIVA	INICIAL:	1 + 040 1 + 110		DEL TIPO ALLA	MEDICIÓN	DEL TIPO DE		el de Ad de la
385				ALLA	LA F	ALLA	FA	LLA
PRO	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B
,,	281	281	36		12%		М	
	282	282		22	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	presenta falla		Н
	283	283						
	284	284	36		presenta falla		L	
	285	285	36		presenta falla		L	
	286	286	36		65%		Н	
	287	287	36	32	80%	30 mm	Н	М
	288	288						-
S	289	289	36		9		М	
A Ñ O	290	290	36		presenta falla		L	***************************************
۵	291	291						
	292	292	36		75%		Н	
	293	293	36		56%		Н	
	294	294	28		22 mm	With the second	М	
	295	295						
	296	296				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
	297	297						
	298	298						
	299	299						
	300	300	36		64%		Н	

34	YP2	1																						
					U	NI	V E	RS	3 [) A	D	NA	CI	O V	ΙΑ	L	DE	C	AJ	IAI	ΜA	RC	Α	
						T.	ABLA	37. E	VALU	ACION	I DEL	INDIC	E DE	CONE	OICIO	N DEL	PAVI	MENT	O (PC	i) - TF	OMAS	15		
Nombre o	le la via:	Aven	ida Pak	amuros -	Jaén				Ubicac	ión:							Esque	ma:	Ver lár	nina P	D - 15			
Evaluado	por:	Bach	iller Grin	naldo Ch	uquihua	nca Chi	nguel		1		Jaén, J	aén - Ca	ajamarca	l							_			V.1.V
Progresiva	inicial:	1+	040		Tram	o:				•	15		Fecha:	***********			1				\ <u>\</u>	!		•
Progresiva	final:	1+	110		Area	Muestra	:			40	paños		1	04/12/2	014						CALL	<u> </u>		
TIF	OS DE FAL	LAS (S	EGÚN N	IANUAL	DE DA	ÑOS EN	VIAS C	ON SU	PERFIC	E EN C	ONCRE	O DE C	EMENT	O PORT	(LAND)		1				\ '	RAIMONDI		
21 BLOW	UP - BUCKL	ING				30 PA	RCHE F	EQUE	ÑO (MEI	NOR DE	0.45M2)			···		İ				h	夏夏		
22 GRIET	A DE ESQUI	NA				31 PL	ILIMIEN	TOS DE	AGRE	SADOS		•										2		
23 LOSA	DIVIDIDA					32 PC	POUTS	;									1					5		[280]
24 GRIET.	A DE DURA	BILIDAD	"ם" כ			33 BC	MBEO																A TO	11-1-
25 ESCAL	A					34 PU	NZONA	MIENT	0								 		- Promis			290	4	The state of the s
26 DAÑO	DEL SELLO	DE LA	or order by the contract														THE PERSON			T		FIE	1-	
27 DESNI	NIVEL CARRIL / BERMA 36 DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO															1300		4	++	سلسله	1-1-			
28 GRIET.	AS LINEALE	S (Grie	tas long	itu-		37 GF	RIETA D	E RETF	RACCIOI	vi .		•					1-1-	++	لمسلسا					
dinales	s, transversal	les y dia	gonales)		38 DE	SCASC	ARAMIE	ENTO D	E ESQU	INA										a alternative	**************************************		
29 PARCI	IE GRANDE	(MAYO	R DE 0.	45M2) Y	,	39 DE	SCASC	ARAMIE	ENTO D	E JUNTA	4									Carlot and the late of the lat				and the same of th
ACOM	ETIDAS DE	SERVIO	CIOS PU	BLICOS	;												-	SPECIFICATION OF SPECIFIC	-					
										FA	LLA	S E	XIST	ENI	ES									
Código de	Severidad		,							rciales p												Total	Densidad %	Valor
Falla		281	282	283	284	285	286	287	288	289	290	291	292	293	294	295	296	297	298	299	300			deducido (q)
22 28	H M		1			ļ			 						1		 					1	2.50 2.50	7.50 3.00
32	M		 			 		1	 		 				•							1	2.50	1.00
36	L		İ		1	1					1								-			3	7.50	2.00
36	М	1								1												2	5.00	6.00
36	Н						1	1					1	1							1	5	12.50	22.50
ł.			<u> </u>																					
		Numero de deducidos >2(q) : 4.00 Valor deducido mas alto (HDVI) : 22.50																			То	ta VD=	42.00	
m,	= 1.00 + -	9 (10	0 – H	DV_i)		Valor d	educide	o mas a	lto (HD)		22.50										<u> </u>	То	ta VD=	42.00
m_{i}	= 1.00 +	9 98 (10	0 – H	DV_i)		Valor d Nº adm	leducide isible d	o mas a e dedu	ilto (HD\ cidos(m	i) :	22.50 8.12											То	ta VD=	42.00
m _i	= 1.00 +	9 98 (10	0-H	DV_i)		Valor d Nº adm	leducide isible d	o mas a e dedu	lto (HD)	i) : V) :	22.50 8.12 23.50	ULO	DE	L P	C I							То	ta VD=	42.00
m _i	= 1.00 +	9 98 (10	00 – H	DV_i)		Valor d Nº adm	leducide isible d	o mas a e dedu	ilto (HD\ cidos(m	i) : V) : C	22.50 8.12 23.50		DE	L P	CI							TOTAL	ta VD≔	42.00 CDV
Nº 1	22.50	7.50	6.00	3		Valor d Nº adm	leducide isible d	o mas a e dedu	ilto (HD\ cidos(m	i) : V) : C	22.50 8.12 23.50 A L C		DE	L P	C I							TOTAL 39.00	q 4	CDV 23.50
N° 1 2	22.50 22.50	7.50 6.00	6.00	3 2		Valor d Nº adm	leducide isible d	o mas a e dedu	ilto (HD\ cidos(m	i) : V) : C	22.50 8.12 23.50 A L C		D E	L P	C I							TOTAL 39.00 33.50	q 4 3	CDV 23.50 21.00
Nº 1	22.50	7.50	6.00	3		Valor d Nº adm	leducide isible d	o mas a e dedu	ilto (HD\ cidos(m	i) : V) : C	22.50 8.12 23.50 A L C		D E	L P	C I							TOTAL 39.00	q 4	CDV 23.50

PCI = 71.50 RANGO (70 - 85), CLASIFICACIÓN: MUY BUENO

28.50

Tabla 38. Evaluación del pavimento tramo 16

PROGRESIVA	INICIAL:	1 + 110 1 + 180		DEL TIPO ALLA		DEL TIPO DE	SEVERID	L DE AD DE LA
GR GR		····· u · ······			LA F	ALLA		LLA
PRO	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN A	SECCIÓN B
	301	301	36		68%		Н	
	302	302						
	303	303						
	304	304	36		14%		М	
	305	305	28		55 mm		Н	
	306	306						
	307	307						
	308	308						
	309	309						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
0 S	310	310						-
Σ	311	311						
۵	312	312	36		10%		М	
	313	313		. , ,,				
	314	314						
	315	315	36		12	17.11 27 27 27 27 27 27 27 27 27 27 27 27 27	М	
	316	316	36		presenta falla		L	
	317	317	36		presenta falla		L	
	318	318	36		65%		Н	
	319	319	36		70%		Н	
.,,,	320	320	36		14%		М	

	10-																							
					U	NI	V E	RS	SIC) A	D	N A	CI	0 1	IA	<u>L</u>	DE	С	AJ	JAI	MA	RC	<u> </u>	
•						T	ABLA	39. E	VALU	ACIO	V DEL	INDIC	E DE	CONE	OICIOI	N DEL	PAVI	MENT	O (PC	(I) - TF	RAMO	16		
Nombre d	le la via:	Aven	ida Pak	amuros -	- Jaén				Ubicac	ión:							Esque	ma:	Ver lár	mina P	D - 16			
Evaluado	por:	Bach	iller Grin	naldo Ch	nuquihua	anca Chi	inguel		1		Jaén, J	laén - Ca	ajamarca	1								1		
Progresiva	inicial:	1+	110		Tram	ю:					16		Fecha:							109	SPI7	TAL		
Progresiva	final:	1+	180		Area	Muestra	a:			40	paños]	04/12/2	014				1	HU	٠ ، ر			
TIF	OS DE FAL	LAS (SI	EGÚN N	IANUAL	DE DA	ÑOS EN	I VIAS C	ON SU	PERFIC	E EN C	ONCRE	TO DE C	EMENT	O PORT	(LAND)								9	
21 BLOW	UP - BUCKLI	NG				30 PA	ARCHE	PEQUE	NO (MEI	NOR DE	0.45M2)					1							300
22 GRIET	A DE ESQUI	NA					JLIMIEN		•			•												1
23 LOSA I	DIVIDIDA					32 PC	OPOUTS	}												THE PARTY		310		de la constitución de la constit
24 GRIET	A DE DURA	BILIDAD) "D"			33 BC	OMBEO											The same		++	+I	سليل		
25 ESCAL	A					34 Pt	JNZONA	MIENTO	0								1 3	9	\top	<u> </u>		-		
26 DAÑO	DEL SELLO	DE LA	JUNTA			35 CF	RUCE D	E VÍA FI	ÉRREA															
27 DESNI	VEL CARRIL	/ BERN	ΛA			36 DE	ESCONO	HAMIE	NTO, M	APA DE	GRIET/	AS, CRA	QUELAI	00										
28 GRIET	AS LINEALE	S (Grie	tas long	itu-			RIETA D																	
dinales	s, transversal	les y dia	gonales	;)		38 DE	ESCASO	ARAMIE	ENTO D	E ESQU	INA						8					Signature.		
29 PARCH	HE GRANDE	(MAYO	R DE 0.	45M2) Y	,	39 DE	ESCASO	ARAMIE	ENTO D	E JUNTA	Д													
ACOM	IETIDAS DE	SERVIC	CIOS PU	BLICOS	3												839							
										FΑ	LLA	S E	XIST	ENT	ES									
Código de	Severidad		,						,				(secciór								,	Total	Densidad %	Valor
Faila		301	302	303	304	305	306	307	308	309	310	311	312	313	314	315	316	317	318	319	320			deducido (q)
28 36	H				 	1	╁	├	 	 		 	 	-		_	1	1		ļ	 	2	2.50 5.00	7.00 2.00
36	- й			 	1	 	 	1	 	 	 	 	1			1	<u>'</u>				1	4	10.00	8.50
36	Н	1				1				†									1	1		3	7.50	17.50
	<u></u>	L	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	<u> </u>	<u>L</u>	1		<u>L</u>	<u> </u>				<u> </u>	L		L	<u> </u>	<u> </u>			
		^					ro de de				3.00 17.50											<u></u>	ota VD=	35.00
m_{\cdot}	= 1.00 +	9 (10	0-H	DV_i)			deducid nisible d		•	,	8.58													1
,	9	98`		.,			deducid		•	•	21.00													
												ULO	DE	L P	CI									
No	1			-						Valores	deduc	idos										TOTAL	q	CDV
			T					T	Ţ															
1	17.50	8.50	7.00									<u> </u>										33.00	3	21.00
1 2 3	17.50 17.50 17.50	8.50 7.00 2.00	7.00 2.00 2.00																			33.00 26.50 21.50	3 2	21.00 21.50 20.50

PCI = 78.50 RANGO (70 - 85), CLASIFICACIÓN: MUY BUENO

21.50

Tabla 40. Evaluación del pavimento tramo 17

								
ĕ	INICIAL:	1 + 180	CÓDIGO	DEL TIPO	MEDICIÓNI	DEL TIPO DE		EL DE AD DE LA
sRES	FINAL:	1 + 260	DE F	ALLA		ALLA		LLA
PROGRESIVA	SECCIÓN	SECCIÓN		SECCIÓN	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN	SECCIÓN
	Α	В	Α	В	presenta	············	A	В
	321	321	36		falla		L	
	322	322	36		54%		Н	
	323	323	36		presenta falla		L	
	324	324	36		presenta falla		L	
	325	325	36		presenta falla		L	
	326	326	36	36	presenta falla	presenta falla	L	L
	327	327	36		presenta falla		L	
	328	328			······································			
S	329	329						
Ñ	330	330	36		presenta falla		L	
P A	331	331						
	332	332						
	333	333	36		presenta falla		L	
	334	334	36		presenta falla		L	
	335	335	36		presenta falla		L	
	336	336	36		presenta falla		L	
	337	337		· · · · · · · · · · ·				
	338	338						
	339	339					.,,	
	340	340	36		presenta falla		L	

33		i																						
					U																	RC	A	
		<u> </u>			1.4.		ADLA	41. E			DEL	INDIC	E DE	CONI	טוטוכ	N DEL						17		
Nombre d		_		amuros -					Ubicac	ón:							, ,			mina Pi	D - 17			
Evaluado	<u> </u>			naldo Ch	, -		nguel		 			aén - C	ajamarca T_	<u> </u>			١.,	OSF	TIC	イト				
Progresiva			180		Tram				 		7		Fecha:				H	O_{2}	• • •					
Progresiva			260		1	Muestra	··		<u> </u>		paños		<u> </u>	04/12/2									The state of the s	THE REAL PROPERTY.
TIP	OS DE FAL	LAS (SI	EGÚN N	MANUAL	DE DA	ÑOS EN	VIAS C	ON SU	PERFICI	E EN C	ONCRE.	TO DE C	EMENT	O POR	TLAND)					Q	THE THE	THE PARTY OF THE P		1 320 +
21 BLOW	UP - BUCKL	ING				30 PA	RCHE	PEQUE	NO (ME	OR DE	0.45M2)						A TURNOT		MILLERY	T 63	TI	++ +±	I L
22 GRIET	A DE ESQUI	INA				31 PL	JLIMIEN	TOS DE	AGREC	SADOS							120	TT		1-1-1	++			
23 LOSA [DIVIDIDA					32 PC	POUTS	;									1-177	11						
24 GRIET	A DE DURAI	BILIDAD	"D"			33 BC	MBEO										=====							
25 ESCAL	Α					34 PL	INZONA	MIENTO)														1	
26 DAÑO	DEL SELLO	DE LA	JUNTA			35 CF	RUCE DI	E VÍA FE	RREA								8	_						S 📳
27 DESNI	VEL CARRIL	./BERN	ΛA			36 DF	SCONO	HAMIE	NTO. MA	APA DE	GRIETA	S CRA	QUELA	00										129
28 GRIETA	AS LINEALE	S (Grie	tas long	itu-			RIETA D		•			,					1	\$ C					*	* ⁽⁵ / ₂ \
	s, transversa	•	•							E ESQU	INA						}	S.	g #0\					\ [\
	E GRANDE	•	•	•	,					E JUNTA								6	ر روٽي					1
	ETIDAS DE	•		•		00. 52	.00/100	,		_ 00,11,	•								ૺૹૢૺૼ					CA LOS TULIPANES
										FΑ	LLA	S E	X I \$ 1	EN.	TES		L	<u>`</u>		`-				
Código de	Severidad							Cantida	des pa				(sección)					***************************************	Total	Densidad %	Valor
Falla	Severidad	321	322	323	324	325	326	327	328	329	330	331	332	333	334	335	336	337	338	339	340	rotai	Densidad %	deducido (q)
36	L	1	<u> </u>	1_	1	1	2	1			1			1	1_1_	1	_1_				11	13	32.50	7.00
36	Н		1	 	!									ļ	<u> </u>							1	2.50	8.50
			-	 -	 	 	<u> </u>	<u> </u>	.				 	ļ										
				 		-																		
			 	 	 	— —																		
						Numer	o de de	ducidos	>2(q)	' :	2.00		<u> </u>									То	ta VD=	15.50
	1.00 .	9 (10		nu)		Valor o	leducid	o mas a	Ito (HD\	/i) :	8.50													
m_{i}	= 1.00 +	<u></u> (10	U-H	DV_i			nisible d		-	•	9.40													
						Valor	leducid	o corre	gido(CD		11.50													
Nº	<u> </u>									C Valores		ULO	DE	L P	CI							TOTAL		CDV
1	8.50	7.00	Ι	T	Τ	T	Γ	T	T	AGIOLES	Geade	1008	<u> </u>	F		1				r		15.50	q 2	11.00
2	8.50	2.00	 	 		 	 					 										10.50	1	10.50
<u></u>	*****		 	 		 														 		75.53		75.55
			 	 	†	$\overline{}$	1								T									

PCI = 89.00 RANGO (85 - 100), CLASIFICACIÓN: EXCELENTE

11.00

Tabla 42. Evaluación del pavimento tramo 18

	INICIAL:	1 + 260					NIVE	L DE
<u></u>		1+330		DEL TIPO	MEDICIÓN	DEL TIPO DE		AD DE LA
3RE	FINAL:	1 . 330	DE F.	ALLA		ALLA		LLA
PROGRESIVA	SECCIÓN	SECCIÓN		SECCIÓN	SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN	SECCIÓN
	A	В	A	В			Α	B
	341	341						
	342	342	36		13%		М	
	343	343	36	36	presenta falla	presenta falla	L	L
	344	344	36				М	
	345	345	36				M	
	346	346	36	36	14%	75%	M	Н
	347	347	36		presenta falla		L	
	348	348	36		13%		М	
S	349	349	<u>.</u>					
Ñ	350	350	28		58 mm		Н	
P A	351	351						
	352	352	36		15%		М	
	353	353	36	36	14%	15%	М	М
	354	354	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					
	355	355						
	356	356	* · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					
	357	357						
	358	358	36		10%		М	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	359	359	36		14%	······································	М	
	360	360	36	36	45%	9%	Н	M

					U	ΝI	VΕ	RS	3 I E) A	D I	NA	CI	0 N	I A	L	DE	С	AJ	A	M A	RC	Α	
						Т	ABLA	43. E	VALU	ACION	N DEL	INDIC	E DE	CON	DICIO	N DEL	PAVI	MENT	O (PC	I) - TF	OMAS	18		
Nombre d	le la via:	Aven	ida Paka	amuros -	Jaén				Ubicac	ión:							Esque	ma:	Ver lár	nina Pl	D - 18			
Evaluado	por:	Bach	iller Grin	naldo Ch	uquihua	anca Chi	nguel		1		Jaén, J	aén - Ca	ajamarca	1			1					خ ۱	١	
Progresiva	inicial:	1+	260		Tram	o:					18		Fecha:				CALLE					ALLE ALLE	1	
Progresiva	final:	1+	330		Area	Muestra	1:			40	paños		1	04/12/2	014		m	1				\ <u>\</u>	. \	
TIP	OS DE FAL	LAS (SI	EGÚN M	IANUAL	DE DA	ÑOS EN	VIAS C	ON SUF	ERFIC	E EN C	ONCRET	O DE C	EMENT	O POR	TLAND)		MARISCAL	1				\ \}	ANTANGA	,
21 BLOW	UP - BUCKL	ING				30 PA	RCHE F	PEQUEÑ	O (MEI	NOR DE	0.45M2)				********	g Q					boa :	i d	
22 GRIET	A DE ESQU	NA .				31 PL	JLIMIEN	TOS DE	AGRE	SADOS	•	•					¥	E0000					复	
23 LOSA [DIVIDIDA					32 PC	POUTS	3									2						\$ el	P TOTAL PROPERTY AND ADDRESS OF THE PARTY AND
24 GRIET	A DE DURA	BILIDAD	"D"			33 BC	MBEO										CX R						Charles III	
25 ESCAL	A						JNZONA	MIENTO)								200000			NAME OF THE OWNER, OWNER, OWNE	ALL LAND	350		++++
26 DAÑO	DEL SELLO	DE LA	JUNTA				RUCE DE										2.22]3	60	 			9-1-1-	
27 DESNI	VEL CARRIL	. / BERN	ΛA			36 DE	SCONO	HAMIEI	NTO. M	APA DE	GRIETA	S. CRA	QUELA	00				1						
28 GRIET	AS LINEALE	L / BERMA 36 DESCONCHAMIENTO, MAPA DE GRIETAS, CRAQUELADO ES (Grietas longitu- 37 GRIETA DE RETRACCION																						
dinales	s, transversa	les y dia	gonales)		38 DE	SCASC	ARAMIE	NTO D	E ESQU	INA												_	
29 PARCH	IE GRANDE	sales y diagonales) 38 DESCASCARAMIENTO DE ESQUINA DE (MAYOR DE 0.45M2) Y 39 DESCASCARAMIENTO DE JUNTA													-				Series Series					
ACOM	ETIDAS DE	SERVI	CIOS PU	BLICOS	;					_ • - • • • • • • • • • • • • • • • • •								.54		لہ				
										FΑ	LLA	S E	XIST	EN'	r E S									
Código de	Severidad										or prog			y							,	Total	Densidad %	Valor
Falla		341	342	343	344	345	346	347	348	349	350	351	352	353	354	355	356	357	358	359	360			deducido
28 36	H	 	 	2	<u></u>	-	 	1		<u> </u>	1		 				ļ					3	2.50 7.50	7.50 2.00
36	М		1		1	1	1	 	1	 	-		1	2			 	 	1	1	1	11	27.50	17.50
36	Н	<u> </u>		-		1	1		<u> </u>	†											1	2	5.00	11.50
		<u> </u>	<u> </u>			<u> </u>	<u></u>	<u></u>	L	<u> </u>		<u></u>	<u> </u>			<u> </u>	<u> </u>					ļ <u>.</u>	l	
		Δ.					o de de				3.00 17.50											Тс	ta VD=	38.50
m_i	= 1.00 +	9 (10	0-H	DV_i)			leducido nisible d		•	•	8.58													
.		98`					leducide		•	,	23.50													
NO	T										ALC		DE	L P	CI							TOTAL		CDV
N° 1	17.50	11.50	7.50			T		1		valores	deduci	aos	T	ı — —		_	F					36.50	3	23.00
2	17.50	7.50	2.00	 	 	 	1	 	- -	 	-	 -	-	 		 	-				ļ	27.00	2	21.00
	17.50	2.00		 		 	 	 	 	 	 	 	 				 					21.50		21.50

PCI = 77.00 RANGO (70 - 85), CLASIFICACIÓN: MUY BUENO

23.00

Tabla 44. Evaluación del pavimento tramo 19

INICIAL: FINAL:	1 + 330 1 + 400					SEVERID	L DE AD DE LA
SECCIÓN A	SECCIÓN B			SECCIÓN A	SECCIÓN B	SECCIÓN	SECCIÓN B
361	361	36		14%		М	
362	362	36	36	56%	75%	Н	Н
363	363	36	36	45%	55%	Н	Н
364	364	36		10%		M	
365	365	36		12%		М	
366	366	36		75%		Н	
367	367	36		60%		Н	
368	368	36	36	62%	12%	Н	М
369	369	36		8%		М	
370	370	,	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
371	371	36		presenta falla		L	
372	372	36		presenta falla		L	
373	373	36		14%		М	
374	374	36		presenta falla		L	
375	375		22		presenta falla		Н
			36		14%		М
376	376	22	22	presenta falla	presenta falla	Н	Н
377	377	36	28	14%	60 mm	М	Н
378	378	36	28	13%	52 mm	M	Н
379	379						
380	380	36		presenta falla		L	
	FINAL: SECCIÓN A 361 362 363 364 365 366 367 368 369 370 371 372 373 374 375 376 377 378 379	FINAL: 1+400 SECCIÓN SECCIÓN B 361 361 362 362 363 363 364 364 365 365 366 366 367 367 368 368 369 369 370 370 371 371 372 372 373 373 374 374 375 375 376 376 377 377 378 378 379 379	FINAL: 1+400 DE F. SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN A B A 361 361 361 36 362 362 36 363 363 36 364 364 36 365 365 36 366 366 36 367 367 36 368 368 36 369 369 36 370 370 371 371 36 372 372 36 373 373 36 374 374 36 375 375 376 376 22 377 377 36 378 379 379	FINAL: 1+400 DE FALLA SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN A B A B B A B A B B A B A B B A B A B	FINAL : 1 + 400 CODIGO DEL TIPO DE FALLA MEDICIÓN I LA F. SECCIÓN A B A B 361 SECCIÓN A B A B SECCIÓN A B B A B B A B B A B B A B B A B B A B B B A B B B A B B B A B B B A B B B B A B B B B A B B B B B A B B B B B B A B	FINAL: 1 + 400 CODIGO DEL TIPO DE FALLA MEDICIÓN DEL TIPO DE LA FALLA SECCIÓN A B SECCIÓN SECCIÓN B SECCIÓN A B SECCIÓN A B SECCIÓN B 361 361 36 14% 14% 362 362 36 36 56% 75% 363 363 36 45% 55% 364 364 36 10% 365 366 366 36 75% 367 367 367 36 60% 368 369 369 36 8% 12% 370 370 371 371 36 presenta falla 372 372 36 presenta falla presenta falla 373 373 36 presenta falla presenta falla 375 375 22 presenta falla presenta falla 376 376 22 22 presenta falla presenta falla 377 377 36 2	FINAL: 1 + 400 CODIGO DEL TIPO DE FALLA MEDICIÓN DEL TIPO DE LA FALLA SEVERID. FAI SECCIÓN A B SECCIÓN SECCIÓN SECCIÓN B A B SECCIÓN A B SECCIÓN B A B SECCIÓN A B SECCIÓN A A B SECCIÓN B A A B SECCIÓN A B B SECCIÓN B A A B B SECCIÓN B A A B B MM MM

																						····		
					U																	RC	Α	
8	ليس					T	ABLA	45. E	VALU	ACIO	N DEL	INDIC	E DE	CON	DICIO	N DEL	. PAVI	MENT	O (PC	CI) - TF	RAMO	19		
Nombre d	le la via:	Aven	ida Paka	amuros -	Jaén				Ubicac	ión:							Esque	ma:	Ver lá	mina P	D - 19			
Evaluado	por:	Bach	iller Grin	naldo Ch	nuquihus	anca Chi	inguel		1		Jaén, J	laén - Ca	ajamarca	9			`	`	_ \					_
Progresiva	inicial:	1+	330		Tram	o:					19		Fecha:			·····	1	\	SEE!			_		≧
Progresiva	final:	1+	400		Area	Muestra	a:			40	paños		1	04/12/2	014		72		m /			CALLE		<u> </u>
TIF	OS DE FAL	LAS (SI	EGÚN N	IANUAL	DE DA	ÑOS EN	VIAS C	ON SU	PERFIC	E EN C	ONCRE	TO DE C	EMENT	O POR	rland)		RIO	\	SAN			E S		AR
21 BLOW	UP - BUCKL	ING	***			30 P/	ARCHE	PEQUE	NO (MEI	NOR DE	0.45M2)			****		1 5	- 1	WARTIN	1		SIMON		3
22 GRIET.	A DE ESQU	INA					JLIMIEN					•					5	Drom		4		2 2 8		2
23 LOSA	DIVIDIDA					32 PC	OPOUTS	3									١.	2 1	1			BOLNAR		URETA
24 GRIET	A DE DURAI	BILIDAD	"D"				OMBEO	-									$I \setminus$	2	. #			3 8		7
25 ESCAL							JNZON/	MIENT	2								\ _					PITT	370	1++++
	DEL SELLO	DE LA	JUNTA				RUCE D		_								0	See See See	984	1111	380			
1	VEL CARRIL							_		ADA DE	GRIETA	16 CB4	OUELA	DO.				71 N. 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11						
1	AS LINEALE			itu-			RIETA D				CIVILIA	10, 010	COLL	50				1. Charles	14.5					
ı	s, transversa	•	•				ESCASO	_		-	HAIA							গুড়া হা নাম্য <u>ু</u>	ASSESSMENT OF THE PARTY OF THE				2012-2012-201	
B .	HE GRANDE	•	-	•	,		ESCASO										//			NTE				
1	ETIDAS DE	•		•		39.* Di	LOUMOU	ALCAINII.		E JUNI	^						\	\	PAKA	MUROS	3			8 82 .
			···							FA	LLA	SE	XIS	TEN 1	T E S		J	·	····					
Código de	Severidad							Cantid	ades pa	rciales	por prog	gresiva	(secció	n A + se	cción B)						Total	Densidad %	Valor
Falla		361	362	363	364	365	366	367	368	369	370	371	372	373	374	375	376	377	378	379	380			deducido (q)
22	Н			ļ		ļ	ļ	↓	⊢ —		↓		L	 		1_1_	2			ļ	ļ	3	7.50	20.00
28 36	H					ļ	 	ļ	 		├ ──		—	-		<u> </u>	<u> </u>	1	1_1_	ļ		2	5.00	15.00
36	M	1	 	 	1	1		 	1	1	 -	1 1	1	1	1	1	-	1	1	 	1_1_	5 8	12.50	2.00 15.00
36	H	 '	2	2	 	 -	+	1	 	 '-	+	 	 	├			-	 '	 '	 	<u> </u>	7	17.50	17.5
		 	-	 -			 	 	 	 	 	<u> </u>	 	 	 	 	 		 	 	 	 ' ' 	17.50	17.0
ļ	<u>. I </u>	<u> </u>	L			Nume	ro de de	ducidos	>2(q)	:	4.00	·			1		·	<u> </u>			'	To	ota VD=	69.50
•	1.00 .	9 40		nu)		Valor	deducid	o mas a	ito (HD	Vi):	20.00	i.											-	
m_i	= 1.00 +	$\frac{\partial}{\partial S}(10)$	U-H	DV_i			nisible d		•	•	8.35													
						Valor	deducid	o corre	gido(CD		41.00			<u>.</u>							· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
NO.	T										ALC		DE	L P	CI				,			T-0-74:	T	
Nº 1	20.00	17.50	15.00	1 45 00	т	т	Υ		T	valore	в deduc	1008	T	T	r	т				т	т	TOTAL	q	CDV
2	20.00	17.50 15.00	15.00		 	 	 	 	\vdash	-	├──	-	ļ	 	 	 	 	 		 	 	67.50 52.00	3	40.00
3	20.00	15.00	2.00	2.00		 	+	 		 	 	 		 	 	 		 	 	 	 	39.00	2	33.00 32.00
4	20.00	2.00	2.00	2.00	 	 	+	 	 	 	 	 	 	 	 	 	 	 	 	 	 	26.00	1	26.00
	20.00	2.00	2.00	2.00	L		1	<u> </u>		1	 	<u> </u>	↓		<u> </u>	└	<u> </u>		<u> </u>	L	<u> </u>	20.00	<u> </u>	20.00

PCI = 60.00 RANGO (55 - 70), CLASIFICACIÓN: BUENO

40.00

Tabla 46. Resumen del cálculo del PCI en la avenida Pakamuros.

PROGI	RESIVA	TRAMO	PCI	RANGOS DEL	CLASIFICACIÓN
INICIAL	FINAL	Nō	CALCULADO	PCI	CLASIFICACION
0 + 000	0 + 080	1	76.00	70 - 85	MUY BUENO
0 + 080	0 + 140	2	59.50	55 - 70	BUENO
0 + 140	0 + 220	3	82.50	70 - 85	MUY BUENO
0 + 220	0 + 300	4	59.25	55 - 70	BUENO
0 + 300	0 + 380	5	61.00	55 - 70	BUENO
0 + 380	0 + 440	6	59.00	55 - 70	BUENO
0 + 440	0 + 520	7	66.00	55 - 70	BUENO
0 + 520	0 + 600	8	53.00	40 - 55	REGULAR
0 + 600	0 + 660	9	67.00	55 - 70	BUENO
0 + 660	0 + 740	10	86.50	85 - 100	EXCELENTE
0 + 740	0 + 820	11	86.50	85 - 100	EXCELENTE
0 + 820	0 + 890	12	82.50	70 - 85	MUY BUENO
0 + 890	0 + 960	13	82.50	70 - 85	MUY BUENO
0 + 960	1 + 040	14	87.50	85 - 100	EXCELENTE
1 + 040	1 + 110	15	71.50	70 - 85	MUY BUENO
1 + 110	1 + 180	16	78.50	70 - 85	MUY BUENO
1 + 180	1 + 260	17	89.00	85 - 100	EXCELENTE
1 + 260	1 + 330	18	77.00	70 - 85	MUY BUENO
1+330	1 + 400	19	60.00	55 - 70	BUENO
	PCI PRO	MEDIO	72.88	70 - 85	MUY BUENO

CAPITULO IV. ANALISIS Y DISCUSION DE RESULTADOS

4.1 Descripción de resultados.

De la evaluación realizada para la determinación del Índice de Estado del pavimento (PCI) en la avenida Pakamuros de la ciudad de Jaén, se obtuvo lo siguiente:

El tramo 1 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 3 paños presentan fallas de desnivel carril/berma, con severidad media (M); 7 paños presentan fallas de Desconchamiento, con severidad media (M); 1 paño presenta falla de grieta de retracción, con severidad media (M)); 1 paño presenta falla de pulimiento de agregados, con severidad media (M)); 1 paño presenta falla de grieta de esquina, con severidad media (M)); 1 paño presenta falla de descascaramiento de junta, con severidad media (M). Esté tramo tiene un PCI de 76, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en muy buen estado, tal como se indica en la tabla 9.

El tramo 2 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 23 paños presentan fallas de Desconchamiento, 5 con severidad leve (L); 5 con severidad media (M) y 13 con severidad alta (H) y 1 paño presenta falla de descascaramiento de junta, con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 59.5, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en buen estado, tal como se indica en la tabla 11.

El tramo 3 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 18 paños presentan fallas de Desconchamiento, 9 con severidad leve (L); 7 con severidad media (M) y 2 con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de

82.5, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en muy buen estado, tal como se indica en la tabla 13.

El tramo 4 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 1 paño presenta falla de grieta de esquina, con severidad media (M); 20 paños presentan fallas de Desconchamiento, 4 con severidad leve (L); 12 con severidad media (M) y 4 con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 59.25, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en buen estado, tal como se indica en la tabla 15.

El tramo 5 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 33 paños presentan fallas de Desconchamiento, 11 con severidad leve (L); 15 con severidad media (M) y 7 con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 61.00, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en buen estado, tal como se indica en la tabla 17.

El tramo 6 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 2 paño presenta falla de grietas lineales, con severidad media (M); 37 paños presentan fallas de Desconchamiento, 4 con severidad leve (L); 16 con severidad media (M) y 13 con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 59.00, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en buen estado, tal como se indica en la tabla 19.

El tramo 7 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 2 paños presentan fallas de grietas lineales, 1 con severidad leve (L); 1 con severidad media (M); 23 paños presentan fallas de Desconchamiento, 9 con severidad leve (L); 7 con severidad media (M) y 7 con severidad alta (H). Esté tramo

tiene un PCI de 66.00, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en buen estado, tal como se indica en la tabla 21.

El tramo 8 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 35 paños presentan fallas de Desconchamiento, 3 con severidad leve (L); 12 con severidad media (M) y 20 con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 53.00, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en regular estado, tal como se indica en la tabla 23.

El tramo 9 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 2 paños presentan fallas de grietas lineales, 1 con severidad media (M); 1 con severidad alta (H); 16 paños presentan fallas de Desconchamiento, 4 con severidad leve (L); 4 con severidad media (M) y 8 con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 67.00, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en buen estado, tal como se indica en la tabla 25.

El tramo 10 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 2 paños presentan fallas de popouts; 8 paños presentan fallas de Desconchamiento, 4 con severidad leve (L); 3 con severidad media (M) y 1 con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 86.5, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en excelente estado, tal como se indica en la tabla 27.

El tramo 11 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 7 paños presentan fallas de Desconchamiento, con severidad media (M). Esté tramo tiene un PCI de 86.5, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en excelente estado, tal como se indica en la tabla 29.

El tramo 12 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 4 paños presentan fallas de grieta de esquina, con severidad media (M); 1 paño presenta falla de grietas lineales, con severidad leve (L); 2 paños presentan fallas de Desconchamiento, con severidad media (M). Esté tramo tiene un PCI de 82.5, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en muy buen estado, tal como se indica en la tabla 31.

El tramo 13 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 1 paño presenta falla de grietas lineales, con severidad media (M); 6 paños presentan fallas de Desconchamiento, con severidad media (M). Esté tramo tiene un PCI de 82.5, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en muy buen estado, tal como se indica en la tabla 33.

El tramo 14 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 1 paño presenta falla de Desconchamiento, con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 87.5, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en excelente estado, tal como se indica en la tabla 35.

El tramo 15 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 1 paño presenta falla de grieta de esquina, con severidad alta (H); 1 paño presenta falla de grietas lineales, con severidad media (M); 1 paño presenta falla de popouts; 5paños presentan fallas de Desconchamiento, con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 71.5, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en muy buen estado, tal como se indica en la tabla 37.

El tramo 16 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 2 paños presentan falla de grietas lineales, con severidad alta (H); 3 paños presentan fallas de Desconchamiento, con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 78.50, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en excelente estado, tal como se indica en la tabla 39.

El tramo 17 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 1 paño presenta falla de Desconchamiento, con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 89.0, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en excelente estado, tal como se indica en la tabla 41.

El tramo 18 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 1 paño presenta falla de grietas lineales, con severidad alta (H); 2 paños presentan fallas de Desconchamiento, con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 77.00, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en muy buen estado, tal como se indica en la tabla 43.

El tramo 19 contiene 40 paños de concreto rígido de los cuales 2 paños presentan falla de grieta de esquina, con severidad alta (H); 1 paño presenta falla de grietas lineales, con severidad alta (H); 6 paños presentan fallas de Desconchamiento, con severidad alta (H). Esté tramo tiene un PCI de 60.0, según el rango de calificación de la norma ASTM D6433-99 está en buen estado, tal como se indica en la tabla 45.

4.2 Análisis de resultados.

De acuerdo a los formatos de evaluación podemos apreciar claramente que en las unidades de muestras del pavimento rígido compuesto por losas de concreto rígido, se presenta un tipo de falla con mayor incidencia como es la falla 36 (Desconchamiento, mapa de grietas, craquelado), tal como lo indica el manual de daños para la evaluación del PCI para concretos rígidos, los demás tipos de fallas que se presentan son mínimas pero no dejan de ser importantes para su mantenimiento futuro.

Haciendo una comparación con Kauffmann (2007) existe un deterioro del pavimento rígido que corresponde al fisuramiento de la estructura del pavimento por inadecuado mantenimiento, frente al fisuramiento por el inadecuado proceso constructivo.

Existe una gran semejanza con INVIAS (2007) porque el deterioro del pavimento en algunos tramos evaluados corresponde al aumento de cargas de los vehículos comerciales que superan las cargas de diseño. Este concepto se ha podido apreciar en la evaluación que hemos realizado, que es un factor que origina el deterioro de los pavimentos de concreto rígido el incremento de cargas vehiculares.

En general el valor del índice de condición del pavimento promedio obtenido en los resultados de la evaluación y su nivel de servicio de esta vía, es preocupante por el poco tiempo de servicio que tiene el pavimento.

Contrastación de hipótesis.

El estado del pavimento de concreto rígido en la avenida Pakamuros es muy bueno, pero se contradice con la hipótesis planteada, que se consideró que el estado del pavimento de concreto rígido es regular. Esto nos indica que el pavimento presenta fallas de severidad media, debido al poco tiempo de vida útil.

CAPITULO V. CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

5.1 Conclusiones

El estado del pavimento de concreto rígido de acuerdo al PCI obtenido es igual a 72.88, por lo tanto es considerado muy bueno por estar dentro del rango (70 - 85).

Los tipos de fallas que se pudieron identificar en la evaluación del pavimento de concreto rígido en la avenida Pakamuros tal y como lo señala el manual de daños para la evaluación del PCI para concretos rígidos son; grieta de esquina (22); desnivel carril/berma (27); grietas lineales (28); pulimiento de agregados (31); popouts (32); Desconchamiento, mapa de grietas, craquelado (36); grieta de retracción (37) y descascaramiento de junta (39).

5.2 Recomendaciones

Para otro tipo de investigación es necesario considerar el expediente técnico.

Para futuros estudios se debe tener en cuenta los factores ambientales, como intensidad de lluvia, temperatura.

Estos estudios deben de realizarse una vez que se detectan fallas en el pavimento.

Referencias bibliográficas

Arriaga, M.P.1998. Diagnóstico de las características superficiales de los pavimentos; Instituto Mexicano del Transporte, publicación técnica Nº 111 Sanfandila, México.

Cedeño, R.V. 2012. Tesis de grado para optar el título de ingeniero civil: Diseño de hormigones reforzados con fibras metálicas para pavimentos; evaluación y comparación estructural con los hormigones utilizados en la carretera Rocafuerte –Tosagua de la provincia de Manabí. Universidad Laica Eloy Alfaro - Ecuador.

Disponible en: http://repositorio.uleam.edu.ec/bitstream/26000/1399/1/T-ULEAM-180-0017.pdf

Gamboa et al. 2013. El mal estado de los pavimentos y su efecto en tránsito vehicular del distrito de Trujillo.

Universidad privada Cesar Vallejo Trujillo – Perú - 2013.

Heredia José & Asociados C.A. 2010. Clasificación de las fallas de pavimento flexibles y rígidos".

INVÍAS, 1997. Instituto Nacional de Vías: Manual Para Diseño de pavimentos asfálticos en vías con medios y altos volúmenes de tránsito. Colombia -1997.

Llosa, J. 2006. Proyecto profesional: Propuesta alternativa para la distribución racional del presupuesto anual para el mantenimiento y rehabilitación de pavimentos, Universidad Peruana de ciencias aplicadas – Lima.

Disponible

en:http://cybertesis.upc.edu.pe/upc/2006/llosa_gi/html/index-

frames.html

Sánchez, M. J. 2010. Tesis de grado para optar el título de ingeniero civil:

Evaluación integral de la vía local Cumaná – Cumanacoa, progresiva 0+000

(puente aliviadero manzanares) hasta progresiva 10+000 (vía Cumanacoa),

de los municipios sucre y montes del estado sucre. Puerto la Cruz,

Universidad de Oriente – Venezuela.

Solminihac, H. 2005. Gestión de infraestructura vial. 3° edición. Alfa omega –

Colombia – 2005.

Tóala, J.T. 2009. Tesis de grado académico de magister: Análisis superficial y

mantenimiento del hormigón hidráulico de la carretera Chone - Canuto -

Calceta – Junín – pueblo nuevo – Pimpinguasi. Universidad técnica de

Manabí.

Disponible en:

http://repositorio.utm.edu.ec/bitstream/123456789/11276/1/CEPGDIE 20110

0076.pdf

Vásquez, L. R. 2002. Pavement Condition Index (PCI) - Portal de Camineros

en la Red

Universidad Nacional de Colombia, 2002.

Disponible en: http://www.camineros.com/docs/cam036.pdf

Washington D.C. 1993. AASHTO Guide for Design of Pavement Structures,

American Association of State Highways and Transportation Officials.

ANEXOS

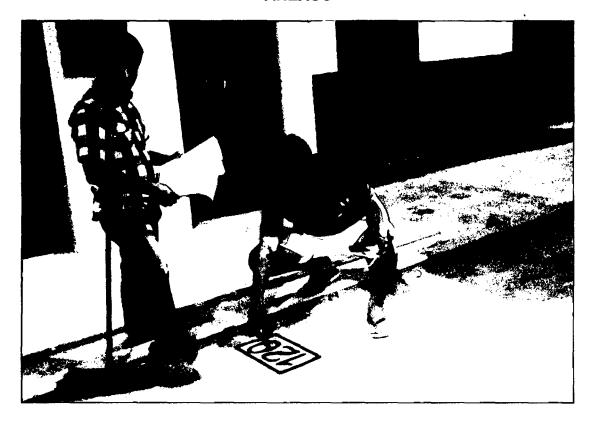


Figura 25. Muestreo del pavimento en la avenida Pakamuros.



Figura 26. Vista del tramo 5 con su respectiva progresiva inicial y final.



Figura 27. Inspección de fallas en la avenida Pakamuros.



Figura 28. Presencia de la falla Desnivel carril / berma en la avenida Pakamuros.

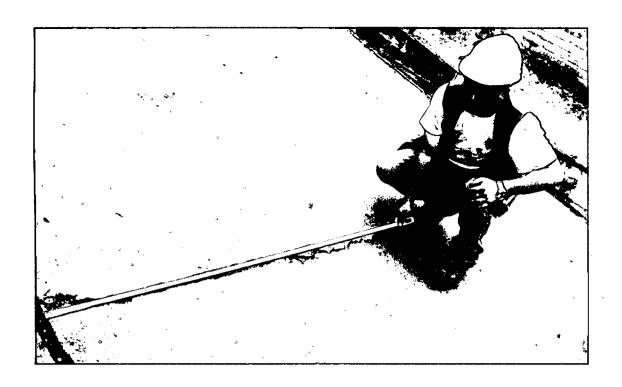


Figura 29. Inspección de una grieta lineal de severidad alta.

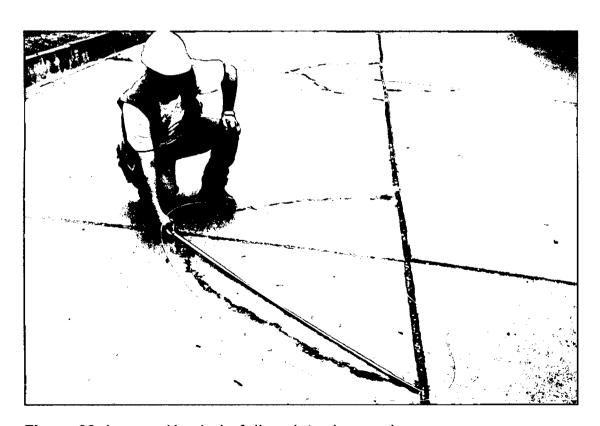


Figura 30. Inspección de la falla grieta de esquina.



Figura 31. Inspección de la falla pulimiento de agregados.

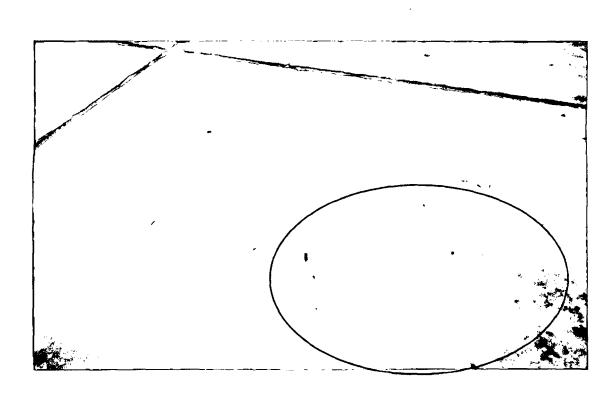


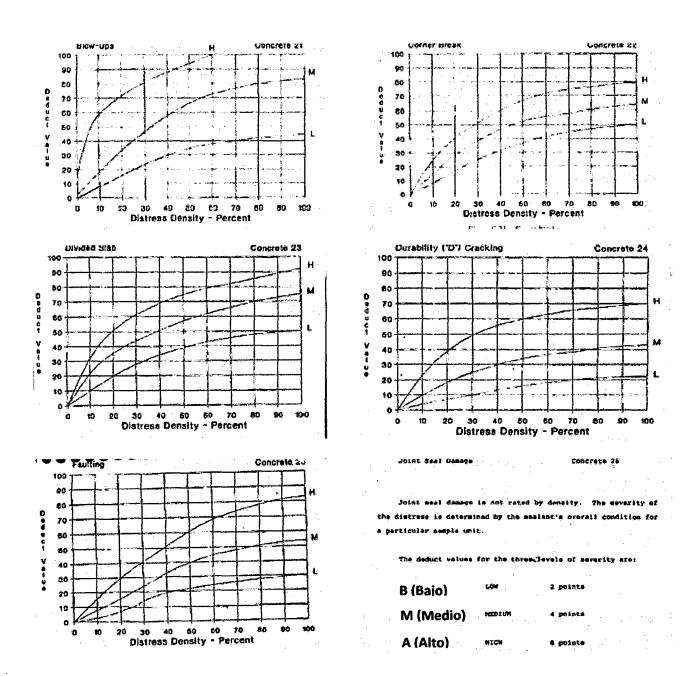
Figura 32. Inspección de la falla Desconchamiento, mapa de grietas.

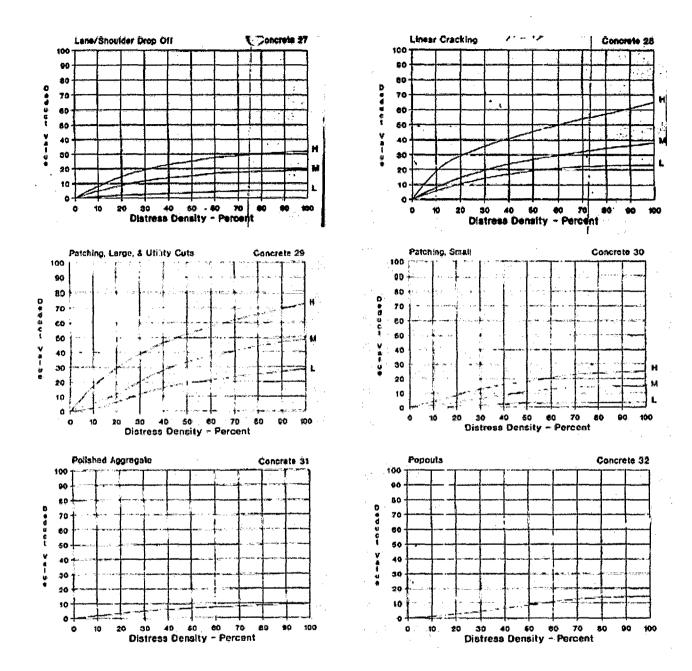


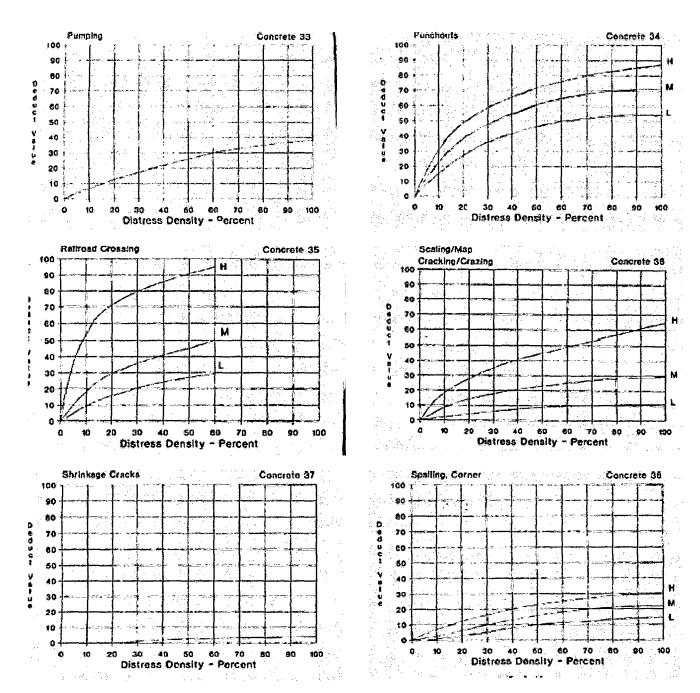
Figura 33. Inspección de la falla popouts.

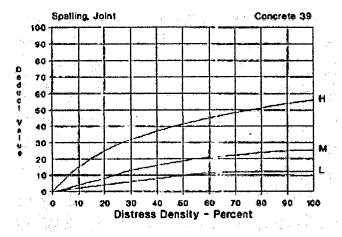
`

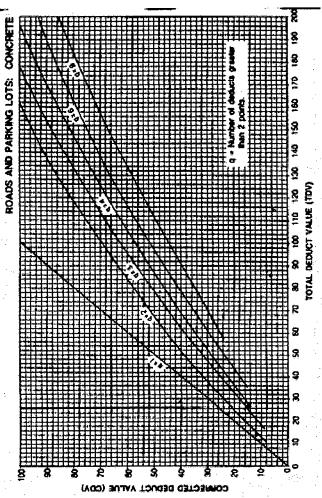
CURVAS PARA PAVIMENTOS DE CONCRETO

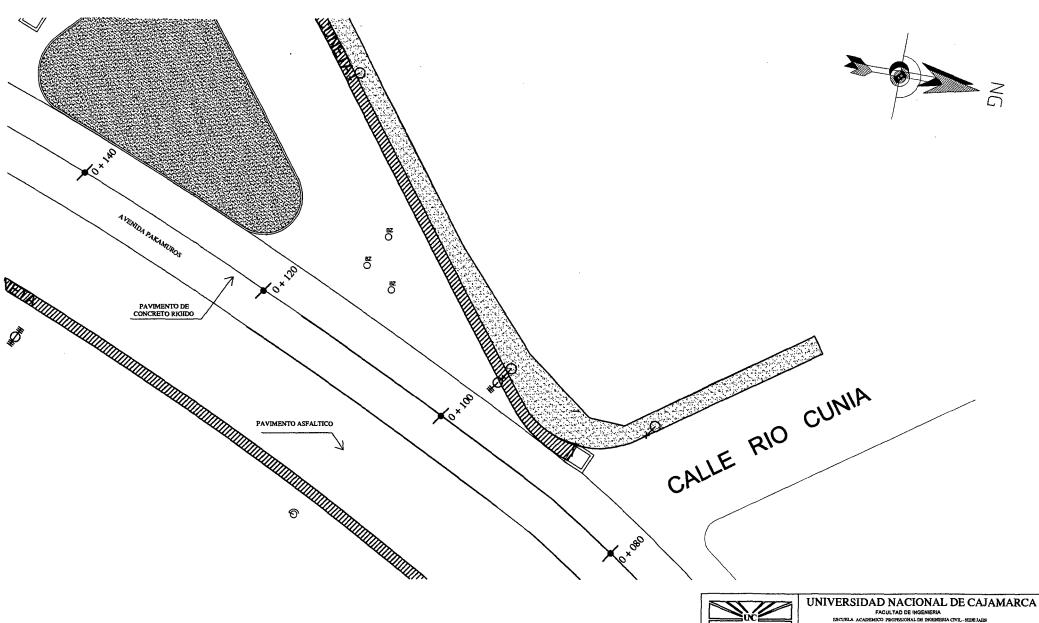












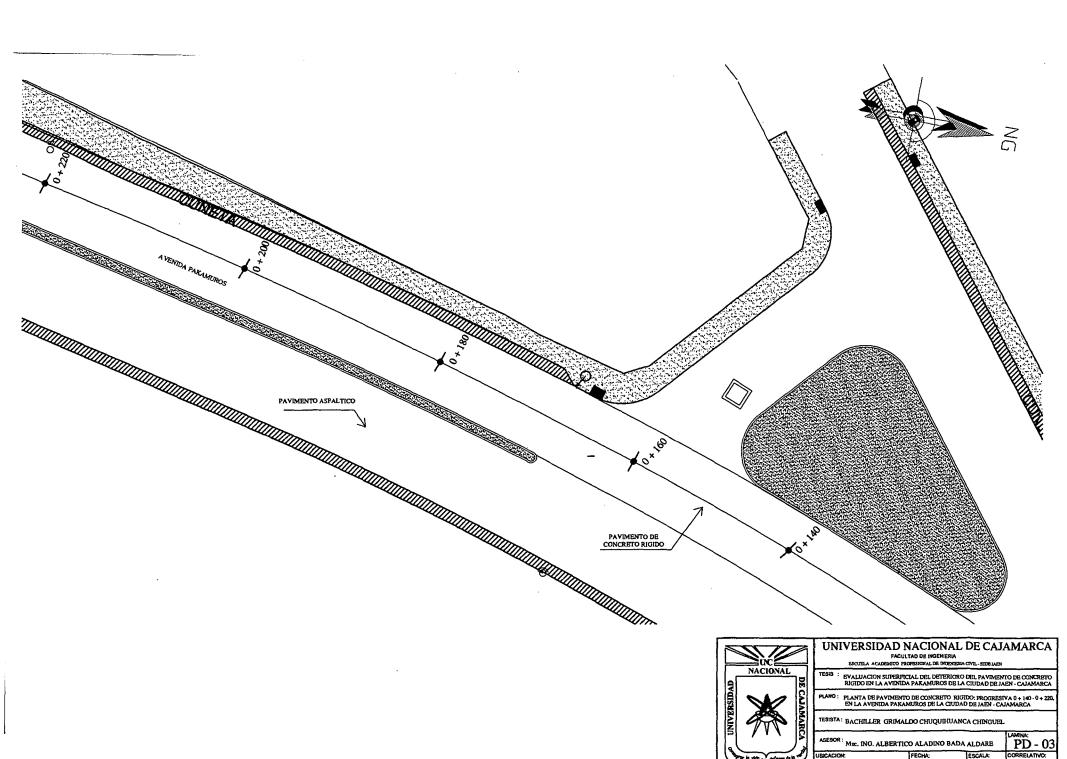


EVALUACION SUPERFICIAL DEL DETERIORO DEL PAVIMENTO DE CONCRETO RIGIDO EN LA AVENIDA PAKAMUROS DE LA CIUDAD DE JAEN-CAJAMARCA

PLANO: PLANTA DE PAVIMENTO DE CONCRETO RIGIDO: PROGRESIVA 0 + 080 - 0 + 140, EN LA AVENIDA PAKAMUROS DE LA CIUDAD DE JAERI - CAJAMARCA

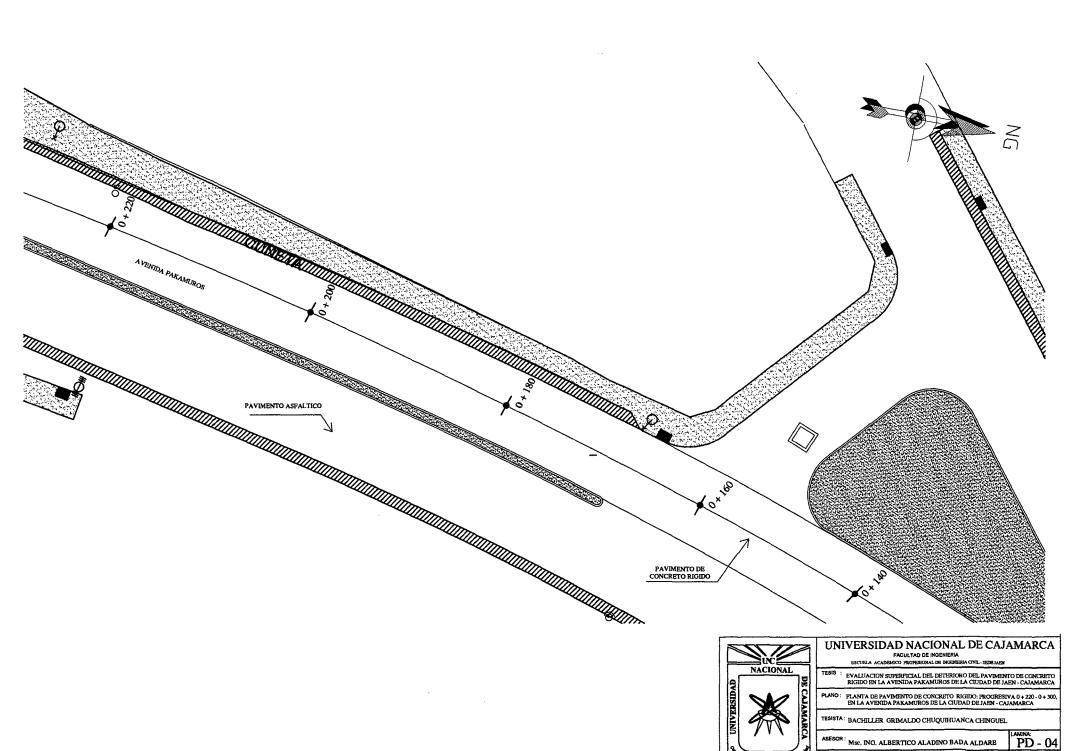
TESISTA: BACHILLER GRIMALDO CHUQUIHUANCA CHINGUEL

	- Total City City Control City Control City Control City City City City City City City City			
	ASESOR: Msc. ING. ALBERTICO ALADINO BADA ALDARE			PD - 02
7	UBICACION:	FECHA:	ESCALA:	CORRELATIVO:
	JAEN - CAJAMARCA	OCTUBRE 2014	1/400	



JAEN - CAJAMARCA OCTUBRE 2014

1/400

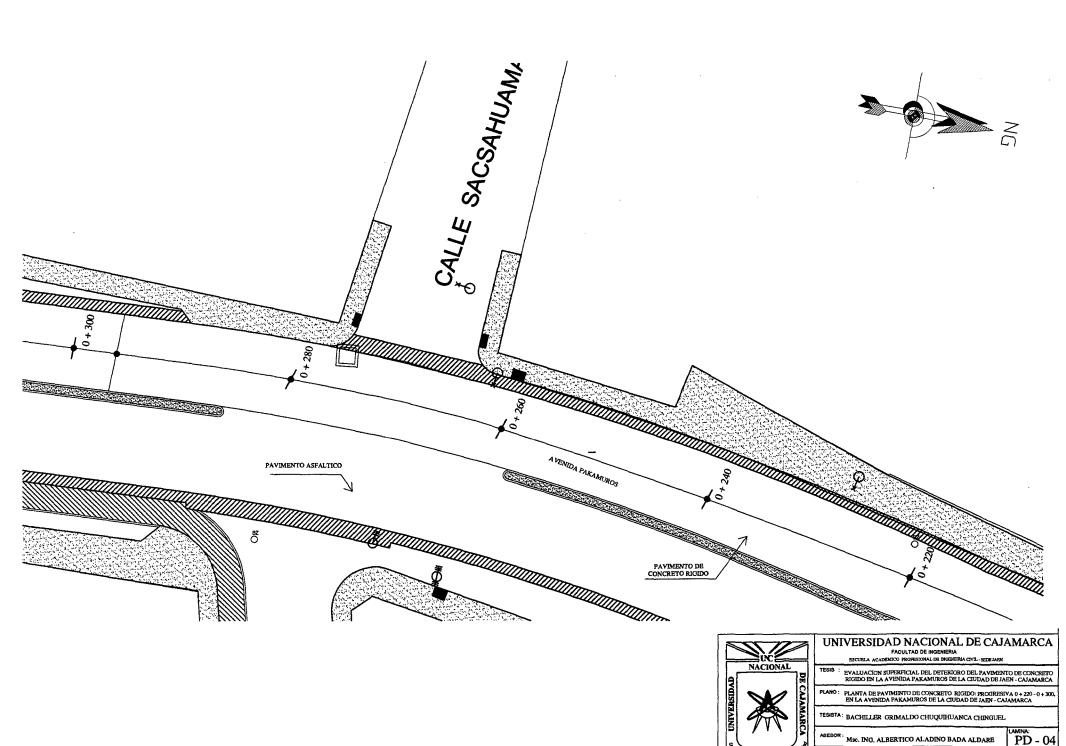


FECHA:

JAEN - CAJAMARCA OCTUBRE 2014

CORRELATIVO:

1/400



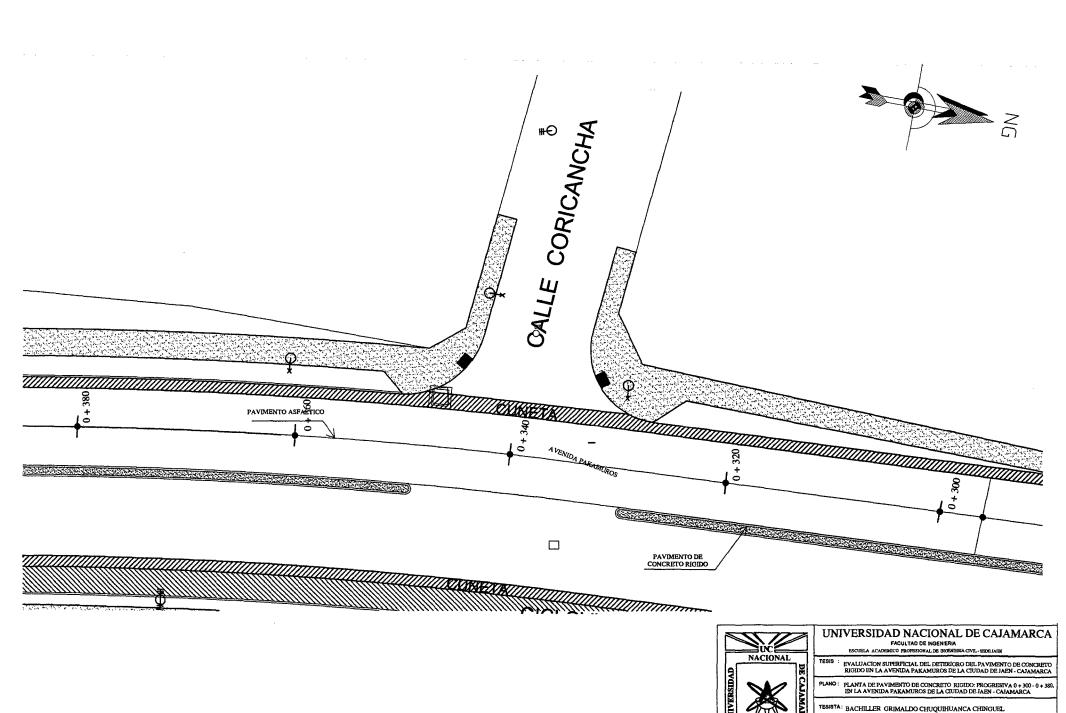
FECHA:

JAEN - CAJAMARCA OCTUBRE 2014

ESCALA:

1/400

CORRELATIVO:



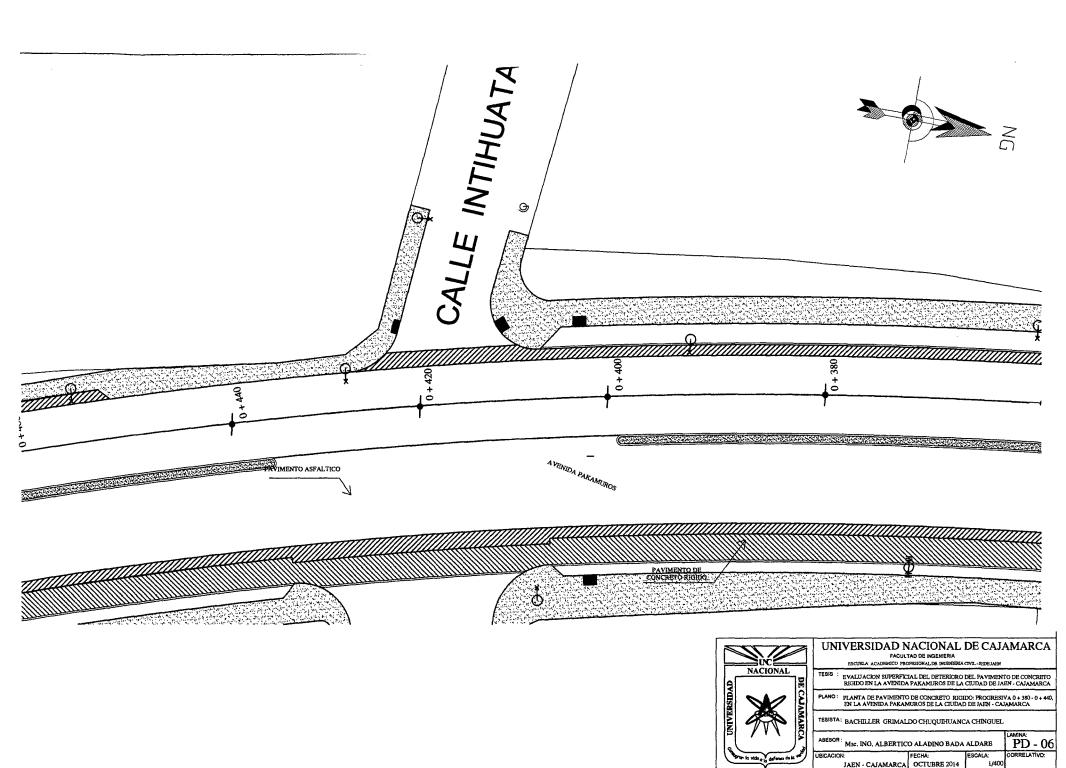
PD - 05

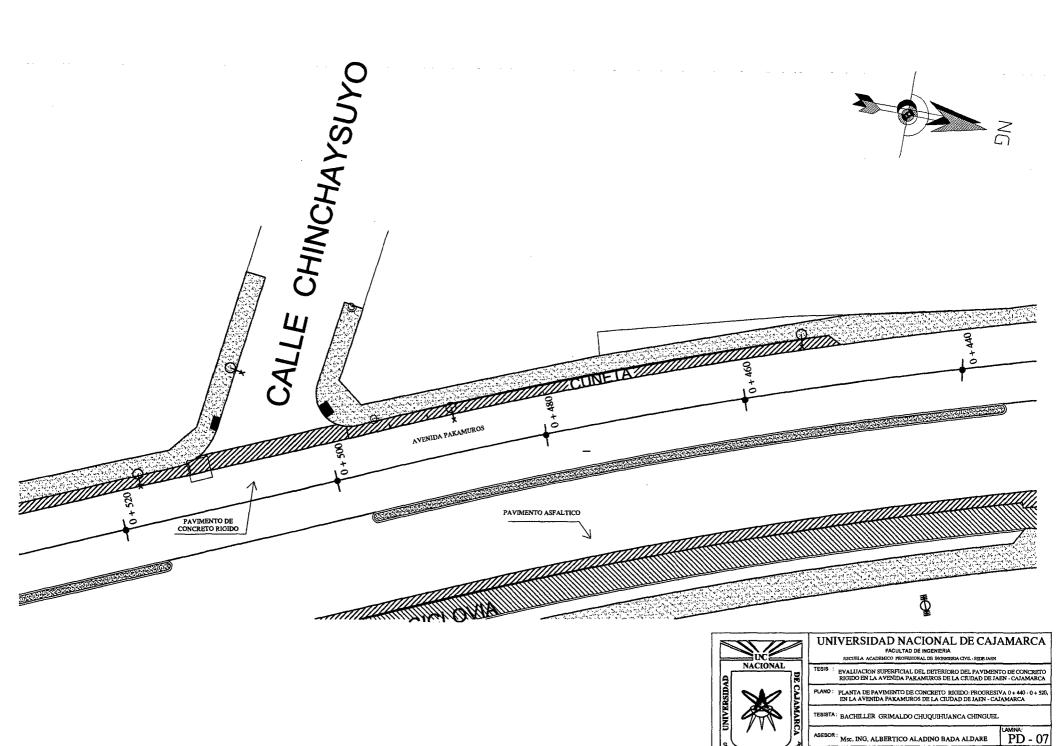
CORRELATIVO:

ASESOR: Msc. ING. ALBERTICO ALADINO BADA ALDARE FECHA:

JAEN - CAJAMARCA OCTUBRE 2014

UBICACION:





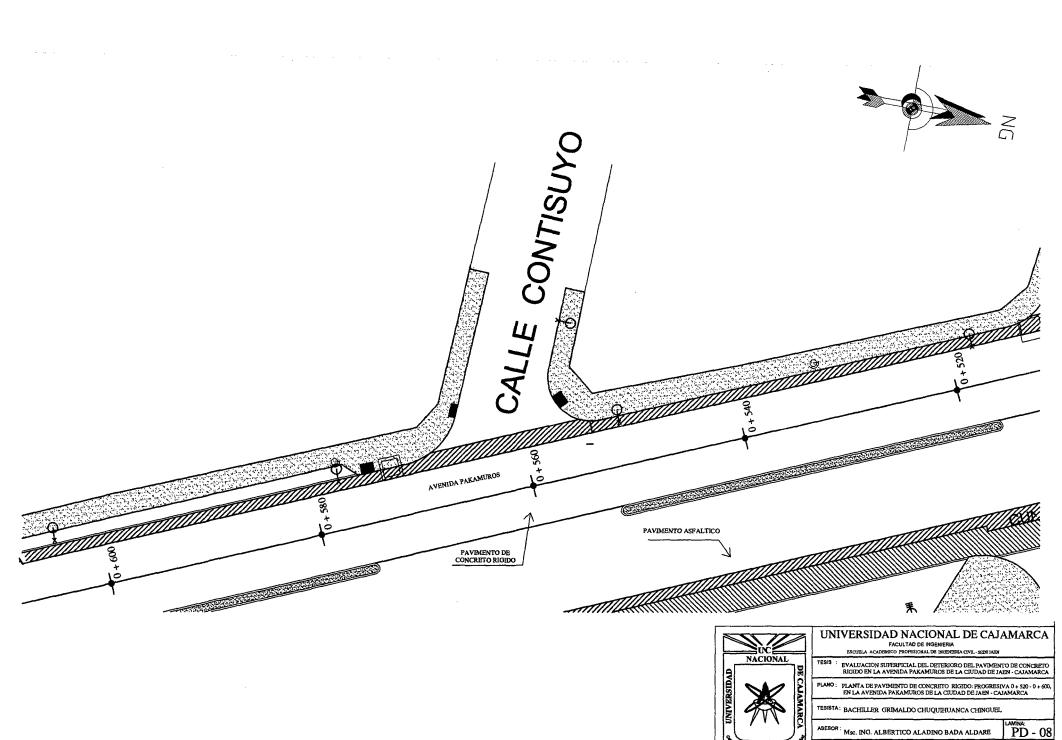
CORRELATIVO:

ESCALA:

1/400

FECHA:

JAEN - CAJAMARCA OCTUBRE 2014



N: FECHA:
JAEN - CAJAMARCA OCTUBRE 2014

