

UNIVERSIDAD ANDINA DEL CUSCO

ESCUELA DE POSGRADO

MAESTRÍA

EN INGENIERA CIVIL CON MENCIÓN EN TRANSPORTES



TESIS

"EVALUACIÓN COMPARATIVA DE LA SUPERFICIE DE RODADURA EN LA ESTIMACIÓN DEL NIVEL DE SERVICIO Y CAPACIDAD VIAL DE LA CARRETERA PISAC – OLLANTAYTAMBO, 2020"

TESIS PARA OPTAR EL GRADO ACADÉMICO DE MAESTRO EN INGENIERA CIVIL

MENCIÓN TRANSPORTES

Presentado por:

Ingeniero Civil Ed Gutiérrez Carlotto

Asesor: Doctor Ingeniero Víctor Chacón Sánchez

CUSCO – PERÚ

2021



DEDICATORIAS

Dedico esta tesis a:

Dios por darme vida, salud y sabiduría, al espíritu santo y a los santos, por acompañar, proteger y cuidar desde mi nacimiento.

A mi madre Lourdes Modesta Carlotto Caillaux y a mi padre Andrés Gutiérrez Echegaray, sin ellos no lo había logrado. Su bendición diaria a lo largo de mi vida, sus palabras para levantarme el ánimo y forjarme carácter, me mostraron el camino a la superación, muchos de mis logros se los debo a ustedes.

A mis hermanas, Dana Andrea Gutiérrez Carlotto y Lourdes Gutiérrez Carlotto, por pasar los mejores años de mi vida junto a ustedes, siempre me protegieron y me brindaron sus hombros para descansar.

A mi compañera y amiga Marisol Almanza Ascues, por brindarme su apoyo incondicional y estar presente en las buenas y en las malas.

A mi Tío Juan José Carlotto Caillaux, que con mucho cariño y paciencia estuvo apoyándome y seguir adelante con la tesis.

I



AGRADECIMIENTOS

Agradezco a la Universidad Andina del Cusco, por brindarme sabiduría, sus docentes quienes motivan, apoyan y comparten todo su conocimiento y a los colegas con quienes tuve la oportunidad de compartir un aula, alegrías y sus experiencias.

A mi maestro Doctor Ingeniero Víctor Chacón Sánchez, quien ha tomado un arduo trabajo, paciencia para transmitirme sus diversos conocimientos en pregrado y posgrado, por acompañarme en esta ardua tarea y logro de la tesis.



RESUMEN

La presente tesis de maestría contiene el desarrollo comparativo del nivel de servicio y capacidad vial de los tramos de una vía pavimentada de dos carriles a partir de la correlación de la velocidad de circulación de los vehículos y rugosidad del pavimento. Para ello se utilizó la metodología del manual de capacidad de carreteras de los Estados Unidos (HCM 2010).

En el Perú y en muchos países de Latinoamérica y del mundo utilizan la metodología del Manual de capacidad de carreteras actualizada de los Estados Unidos reciente (HCM 2010), metodología que se utiliza para calcular la capacidad y el análisis del nivel de servicio en las carreteras y vías urbanas.

La metodología de la investigación se aplicó en tramos con características similares de la carretera Pisac – Ollantaytambo, tramos rectos de dos kilómetros de distancia identificando los siguientes: tramos Pisac km 30+760 al 32+760, tramo Lamay del km 39+799 al 41+766, tramo Calca del km 49+000 al 51+000, Tramo Yucay del km 62+572 al 64+572, tramo Moccopata del km 71+850 al 73+850 y tramo Yanahuara del km 77+000 al 79+000.

Los resultados obtenidos en los tramos indicaron que existe una variación en el análisis del porcentaje de velocidad de flujo libre con la rugosidad de la vía, esto quiere decir que es necesario incrementar un factor de rugosidad de la vía a la formula, que nos permita conocer valores más apropiados.

Palabras clave: Nivel de servicio, capacidad, rugosidad, velocidad.



ABSTRACT

This study presents the comparative development of the analysis level service and road capacity of the two-lane road section from the correlation of the track roughness and the vehicles movement speed. The methodology used was the Highway Capacity Manual (HCM 2010).

Peru and other global countries use the HCM 2010 (Highway Capacity Manual) methodology to calculate capacity and the service level analysis on highways and urban roads.

The research methodology has been used in sections with similar characteristics on the Pisac- Ollantaytambo road. The Straight sections of two kilometers apart were identified as: Pisac: from Km 30+760 to 32+760, Lamay: from km 39+799 to 41+766, Calca: from km 49+000 to 51+000, Yucay: from km 62+572 to 64+572, Moccopata from km 71+850 to 73+850 and Yanahuara: from km 77+000 to 79+000.

The results obtained in the sections indicated that there is a variation in the analysis of the percentage of free flow velocity with the roughness of the road, this means that it is necessary to increase the roughness factor of the road to the formula, which allows us to know more appropriate values.

Keywords: Service level, capacity, toughness, speed.



ÍNDICE GENERAL

CAPITU	JLO 1: INTRODUCCIÓN	1
1.1. P	lanteamiento del problema	1
1.2. F	ormulación del problema	2
1.2.1.	Problema General	2
1.2.2.	Problemas Específicos	2
1.2.2.1.	Problema Especifico N°01	2
1.2.2.2.	Problema Especifico N°02	2
1.2.2.3.	Problema Especifico N°03	2
1.3. Ju	ustificación	2
1.3.1.	Justificación por Conveniencia.	2
1.3.2.	Justificación por Relevancia social	2
1.3.3.	Justificación por Implicaciones Practicas	3
1.3.4.	Justificación por Valor teórico	3
1.3.5.	Justificación por Metodología	3
1.4. C	bjetivo de Investigación	3
1.4.1.	Objetivo General	3
1.4.2.	Objetivos Específicos	3
1.4.3.1.	Objetivos específicos N° 01	3
1.4.3.2.	Objetivos específicos N° 02	4
1.4.3.3.	Objetivos específicos N° 03	4
1.5. D	Pelimitación del estudio	4
1.5.3.	Delimitación espacial	4
1.5.4.	Delimitación temporal	4



CAPIT	ULO 2: MARCO TEÓRICO	4
2.1.	Antecedentes de Estudio	4
2.1.1.	Antecedentes Internacionales	4
2.1.2.	Antecedentes Nacionales	6
2.2. I	Bases teóricas	7
2.2.1.	Intensidad vehicular	7
2.2.2.	Volumen horario de diseño (VHD)	7
2.2.3.	Factor hora punta (FHP)	7
2.2.4.	Velocidad	7
2.2.5.	Densidad	8
2.2.6.	Condiciones ideales, de referencia o base	8
2.2.7.	Capacidad	9
2.2.8.	Calidad y Nivel de Servicio	9
2.2.9.	Demanda	. 11
2.2.10.	HCM 2010 Highway Capacity Manual – Carreteras de dos carriles	. 11
2.2.11.	Índice Internacional de Rugosidad	. 29
2.3. I	Hipótesis	. 35
2.3.1.	Hipótesis General	. 35
2.3.2.	Hipótesis Especificas	. 36
2.4. V	Variables	. 36
2.4.1.	Identificación de variables	. 36
2.4.2.	Operacionalización de variables	. 37
2.5. I	Definición de términos básicos	. 38
CAPIT	ULO 3: MÉTODO	. 41



3.1.	Alcance del estudio	. 41
3.1.1.	Alcance Correlacional Explicativo	. 41
3.2.	Diseño de Investigación	. 41
3.2.1.	Diseño no experimental	. 41
3.3.	Población	. 41
3.4.	Muestra	. 41
3.4.1.	Requerimiento del tamaño de la muestra.	. 41
3.5.	Técnicas e instrumentos de recolección de datos	. 44
3.5.1.	Técnica en la recolección de datos de la Rugosidad	. 44
3.5.2.	Técnica en la recolección de datos de la velocidad	. 48
3.6.	Validez y confiabilidad de instrumentos	. 49
3.7.	Plan de Análisis de datos.	. 50
CAPI	ΓULO 4: RESULTADOS	. 57
4.1.	Resultados respecto a los objetivos específicos	. 57
4.1.1.	Resultados respecto al objetivo específico N° 01	. 57
4.1.2.	Resultados respecto al objetivo específico N° 02	. 59
4.1.3.	Resultados respecto al objetivo específico N° 03	. 62
4.2.	Resultados respecto al objetivo general	. 64
CAPI'	ΓULO 5: DISCUSIÓN	. 66
5.1.	Descripción de los resultados más relevantes y significativos	. 66
5.2.	Limitaciones del estudio	. 68
5.3.	Comparación critica con la literatura existente	. 69
5.4.	Implicancias del estudio	. 71



CONCLUSIONES
RECOMENDACIONES
REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS
DECLARACIÓN DE ORIGINALIDAD
MATRIZ DE CONSISTENCIA
INSTRUMENTOS DE RECOLECCIÓN DE DATOS
ANEXOS A: PROCEDIMIENTO DE ANÁLISIS DEL IRI
ANEXO B: PERCENTIL 85 DE LA VELOCIDAD199
ANEXO C: CALCULO NIVEL DE SERVICIO SIN IRI MEDIANTE VELOCIDAD EN MAYORES TASAS DE FLUJO211
ANEXO D: CALCULO NIVEL DE SERVICIO CON MEDIANTE VELOCIDAD EN MAYORES TASAS DE FLUJO
ANEXO E: CALCULO NIVEL DE SERVICIO SIN IRI MEDIANTE ESTIMACIÓN235
ANEXO F: CALCULO NIVEL DE SERVICIO CON IRI MEDIANTE ESTIMACIÓN 247
ANEXO G: CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN DEL RUGOSÍMETRO MERLÍN259
ANEXO H. FOTOGRAFÍAS 262



ÍNDICE DE FIGURAS

FIGURA 2 GRAFICA DEL MODELO CUARTO COCHE	30
FIGURA 3 MODELO CUARTO COCHE	31
FIGURA 4 ESCALA DE VALORES DEL IRI Y LAS CARACTERÍSTICAS DE LOS PAVIMENTOS	32
FIGURA 5 MEDICIÓN DE LAS DESVIACIONES DE LA SUPERFICIE DEL PAVIMENTO RESPEC	СТО А
LA CUERDA PROMEDIO	34
FIGURA 6 HISTOGRAMAS DE LA DISTRIBUCIÓN DE FRECUENCIAS	34
FIGURA 7 ESQUEMA DEL RUGOSÍMETRO MERLIN	35
FIGURA 8 TRAMOS DE LA CARRETERA	45
FIGURA 9 FORMATO DE RECOLECCIÓN DE CAMPO MEDICIÓN DE LA RUGOSIDAD CON MI	ERLÍN
	47
FIGURA 10 FORMATO DE RECOLECCIÓN DE CAMPO MEDICIÓN DE VELOCIDAD	49
FIGURA 11 VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE MEDIANTE MAYORES TASAS DE FLUJO	58
FIGURA 12 VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE MEDIANTE ESTIMACIÓN	59
FIGURA 13 PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE MEDIANTE MAYORES TASAS D	ÞΕ
FLUJO	60
FIGURA 14 PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE MEDIANTE ESTIMACIÓN	61
FIGURA 16 MEDICAN DEL ANCHO DE LA VÌA	262
FIGURA 17 MEDICIÓN DE LA BERMA LATERAL	262
FIGURA 18 LEVANTAMIENTO DE INFORMACIÓN EN EL TRAMO LAMAY	263
FIGURA 19 LEVANTAMIENTO DE INFORMACIÓN EN EL TRAMO YUCAY	263
FIGURA 20 LEVANTAMIENTO DE INFORMACIÓN EN EL TRAMO PISAC	264
FIGURA 21 LEVANTAMIENTO DE INFORMACIÓN EN EL TRAMO CALCA	264
FIGURA 22 LEVANTAMIENTO DE INFORMACIÓN EN EL TRAMO CALCA	265



ÍNDICE DE TABLAS

TABLA 1 NIVELES DE SERVICIO PARA CARRETERAS DE DOS CARRILES	13
TABLA 2 FACTOR DE AJUSTE POR ANCHO DE CARRIL	16
TABLA 3 FACTOR DE AJUSTE POR DENSIDAD DE PUNTO DE ACCESO	16
TABLA 4 FACTOR DE AJUSTE POR TIPO DE TERRENO, DEMANDA, TERRENO LLANO, ONDUL	ADO
Y PENDIENTES	17
TABLA 5 FACTOR DE AJUSTE GRADO DE INCLINACIÓN ATS (FG,ATS)	18
TABLA 6 VEHÍCULOS LIGEROS EQUIVALENTES A CAMIONES Y VEHÍCULOS LIGEROS EN	
TERRENOS LLANOS, ONDULADOS Y PENDIENTES ESPECÍFICAS.	19
TABLA 7 EQUIVALENCIA DE VEHÍCULOS DE PASAJEROS PARA CAMIONES EN PENDIENTES	
ESPECIFICAS	20
TABLA 8 VEHÍCULOS DE PASAJEROS EQUIVALENTES A VEHÍCULOS RECREATIVOS EN	
PENDIENTE ESPECÍFICA	21
TABLA 9 VEHÍCULOS DE PASAJEROS EQUIVALENTE (ETC) A CAMIONES CIRCULANDO A	
VELOCIDAD LIMITE EN PENDIENTE	21
TABLA 10 FACTOR DE AJUSTE POR % NO REBASAR PARA DETERMINAR ATS	23
TABLA 11 FACTOR DE AJUSTE POR TIPO DE TERRENO PARA DETERMINAR PTSF	24
TABLA 12 FACTOR DE AJUSTE PARA MEJORAS ESPECÍFICAS	25
TABLA 13 EQUIVALENCIAS PARA CAMIONES COMO PARA VEHÍCULOS RECREATIVOS EN	
TERRENO LLANO Y ONDULADO	25
TABLA 14 EQUIVALENCIAS PARA CAMIONES Y VEHÍCULOS RECREATIVOS CIRCULANDO EN	N
RAMPAS ESPECIFICAS	26
TABLA 15 PTSF COEFICIENTE PARA USO EN LA ECUACION 2-10	27
TABLA 16 FACTOR DE AJUSTE DE NO REBASAR O ADELANTAMIENTO PARA DETERMINAR E	ΞL
PTSF	28
TABLA 17 PARÁMETROS SEGÚN LA RUGOSIDAD SUPERFICIAL DEL ESTADO DE LA VÍA	32
TABLA 18 DESVIACIONES ESTÁNDAR DE VELOCIDADES INSTANTÁNEAS PARA DETERMIN	JAR
EL TAMAÑO DE LA MUESTRA Y SENTIDO	42
Tabla 19 Constantes Correspondientes al Nivel de Confianza	43
TABLA 20 TRAMOS EVALUADOS DE LA CARRETERA PISAC - OLLANTAYTAMBO	45
TABLA 21 PROMEDIO DEL ÍNDICE DE RUGOSIDAD POR TRAMO	46
TABLA 22 VELOCIDAD PERCENTIL 85 POR TRAMO	48



TABLA 23 DATOS DE LA RUGOSIDAD Y VELOCIDAD DE LA VÍA	50
TABLA 24 CUADRO RESUMEN DE LA CORRELACIÓN DE LA VELOCIDAD Y LA RUGOSIDAD 5	50
TABLA 25 CORRELACIÓN DE VELOCIDAD Y RUGOSIDAD DEL PAVIMENTO	51
TABLA 26 CONDICIÓN DE DISMINUCIÓN DE VELOCIDAD	52
TABLA 27 DISMINUCIÓN DE LA VELOCIDAD POR EFECTO DEL ÍNDICE DE RUGOSIDAD	53
Tabla 28 Plan de análisis de datos.	54
TABLA 29 VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE MEDIANTE MAYORES TASAS DE FLUJO	57
TABLA 30 VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE MEDIANTE ESTIMACIÓN	58
TABLA 31 PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE Y NIVEL DE SERVICIO MEDIANTE	
MAYORES TASAS DE FLUJO	60
TABLA 32 PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE Y NIVEL DE SERVICIO MEDIANTE	
ESTIMACIÓN	61
TABLA 33 CAPACIDAD DE LA VÍA	62
TABLA 34 RESULTADO DE LA EVALUACIÓN DEL NIVEL DE CORRELACIÓN DE LOS FACTORES E	3
ÍNDICE DE RUGOSIDAD.	63
TABLA 35 RESULTADO DE LOS RASGOS DE REDUCCIÓN DE VELOCIDAD MEDIANTE LA	
RELACIÓN DE LA VELOCIDAD Y RUGOSIDAD DEL PAVIMENTO	63
TABLA 36 RESULTADO DE LA DISMINUCIÓN DE LA VELOCIDAD POR EFECTO DEL ÍNDICE DE	
RUGOSIDAD	64
TABLA 37 RESULTADOS DE LA CAPACIDAD Y EL NIVEL DE SERVICIO MEDIANTE MAYORES	
TASAS DE FLUJO6	64
TABLA 38 RESULTADOS DE LA CAPACIDAD Y EL NIVEL DE SERVICIO MEDIANTE ESTIMACIÓNO	65



LISTADO DE ABREVIATURAS

Abreviatura Término

ATS Velocidad promedio de viaje

ATSa Velocidad media de recorrido en el sentido analizado

BPTSF_d Porcentaje de base del tiempo siguiente en la dirección de análisis

Capacidad en la dirección analizada para condiciones reales, basado en

ATS

Capacidad en la dirección analizada para condiciones reales, basado en

PTSF

DG Diseño Geometrico de carreteras

EEUU Estados Unidos

ETC

ER Vehículos ligero equivalente a RVsEt Vehículos ligeros equivalente a camiones

Vehículo de pasajeros equivalente a camiones que operan a velocidad

limite

f_{g,ATS} Factor de ajuste por tipo de terreno

fg,PTSF Factor de ajuste para la determinación del grado PTSF

FHP Factor hora punta

Fhy, ATS Factor de ajuste de vehículos pesados para ATS

fhy, ATS Factor de ajuste por vehículos pesado

fhv,ptsf Factor de ajuste de vehiculos pesados para la determinación PTSF

FLS Factor de ajuste por ancho de carril y arcén

Factor de ajuste para la determinación ATS para el porcentaje de no

rebasar en la dirección de analisis

Ajuste de PTSF para el porcentaje de las zonas de no rebasar en el

segmento de análisis

Fun Velocidad de flujo libre base

HCM Manual de Capacidad de carreteras

hr Hora

IRI Indice de Rugosidad

km Kilometro

LOS Niveles de Servicios

mi Milla

PFFS Porcentaje de la velocidad de flujo libre

PR Proporción de RVs existentes en la corriente del tránsito (un decimal)
Pr Proporción de camiones en la corriente del tránsito (un decimal)

Proporción de camiones que operan a velocidad de arrastre

PTSF Porcentaje de tiempo seguimiento o demora

PTSF_d Porcentaje del tiempo gastado (% de demora) en la dirección de análisis

SFM Velocidad media de la muestra
TRB Transportation Research Board

V_{d,ATS} Demanda bajo condiciones ideales para determinar ATS en el sentido

analizado

V_{d,PTSF} Demanda en el periodo de análisis en la dirección para la estimación

PTSF



VHD	Volumen horario de diseño
$\mathbf{V}_{\mathbf{i}}$	Volumen de demanda en la dirección i
Vi,ATS	Demanda en el tiempo de estudio para situaciones base correspondiente
V 1,A 1 5	a cada sentido para estimación ATS
Vi,PTSF	Demanda i necesaria para la determinación de PTSF
Vo,ATS	Demanda bajo condiciones ideales para determinar ATS en el sentido contrario
Vo,PTSF	Demanda en el periodo de análisis en el sentido opuesto para la estimación del PTSF



CAPITULO 1: INTRODUCCIÓN

1.1. Planteamiento del problema

El problema en la vía Pisac – Ollantaytambo para la estimación de la capacidad y el nivel de servicio, consiste en que; la alta demanda de transitabilidad vehicular que posee la carretera Pisac – Ollantaytambo conjuntamente con las constantes lluvias que se presenta en la zona ha ocasionado un deterioro acelerado del pavimento, generando la proliferación de baches cuyo mantenimiento se realiza mediante sistema de reposición de pavimento con acciones de parchado superficial en la calzada, no permitiéndose mantener los niveles de servicio confortables para las personas que hacen uso de la vía y afectando su capacidad vial (Congreso de la Republica, 2018), así mismo, existe presencia de vehículos de carga pesado por ser una zona agrícola y también conecta con la provincia de la Convención.

Si bien, la norma de nuestro país (DG 2018) aplica la metodología de los Estados Unidos (HCM), para estudios del nivel de servicio y capacidad vial, no nos proporciona realizar los ajustes a la velocidad promedio de los vehículos, lo que implicaría seguir cometiendo errores en los cálculos de la capacidad y los niveles de servicio de la vía y su consecuencia es realizar un mal diseño, planificación y construcción de las vías.

El problema de la ruta Pisac – Ollantaytambo es que se encuentra dentro del circuito vial del valle sagrado de los Incas y fue ejecutada hace más de veinte años, siendo la principal vía utilizada para trasladar a turistas nacionales e internacionales a los restos arqueológicos del valle sagrado y estación de trenes que parten al santuario histórico de Machupicchu, el mismo ha tenido un incremento elevado del número de visitantes en los últimos años; en el año 2004 recibió 588 mil visitas y en el año 2017 recibió más de 1.4 millones de vistas, el incremento fue en un 140% (Ministerio de Cultura, 2014). El incremento de visitas al Santuario Histórico de Machupicchu genera una alta demanda de vehículos de diversas categorías y tonelajes en el tramo de la carretera Pisac – Ollantaytambo.



1.2. Formulación del problema

1.2.1. Problema General

¿Cómo el estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible influye en la capacidad vial y nivel de servicio en tramos de la vía Pisac – Ollantaytambo aplicando la metodología del HCM 2010?

1.2.2. Problemas Específicos

1.2.2.1. Problema Especifico N°01

¿Cómo el estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible influye en la velocidad de flujo libre del nivel de servicio en tramos de la vía Pisac – Ollantaytambo aplicando la metodología HCM 2010?

1.2.2.2. Problema Especifico N°02

¿Cómo el estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible influye en el nivel de servicio y la capacidad en tramos de la ruta Pisac - Ollantaytambo aplicando la metodología HCM 2010?

1.2.2.3. Problema Especifico N°03

¿Cuál es el nivel de correlación estadística de los factores velocidad e índice de rugosidad?

1.3. Justificación

1.3.1. Justificación por Conveniencia

Importa para realizar los ajustes necesarios y proporcionar un valor de disminución de velocidad por la consecuencia del estado superficial de la vía, el mismo que nos permitirá conocer el valor del nivel de servicio.

1.3.2. Justificación por Relevancia social

La información del estudio será útil para los especialistas en transportes, de este modo, los resultados obtenidos podrán ser utilizados para sustentar proyectos de mejora en la carretera y beneficiar a la población de la ruta Pisac – Ollantaytambo.



1.3.3. Justificación por Implicaciones Practicas

Conseguir la velocidad promedio de los automóviles en condiciones reales en la vía Pisac - Ollantaytambo, para mejorar la precisión de los resultados del nivel de servicio siendo estos los más reales posibles.

1.3.4. Justificación por Valor teórico

Con los resultados se puede implementar un Manual de Capacidad Vial para la carretera Pisac - Ollantaytambo, siendo estos resultados muy importantes para futuros estudios en las carreteras con pavimento flexible, que podrá algún día llegar a formar parte de las normas cuya obediencia representa el bienestar y el verdadero progreso de la sociedad.

1.3.5. Justificación por Metodología

El estudio presenta variables las cuales serán analizadas y estudiadas. Debido al mal estado de la superficie de la vía se incorporará un factor de disminución de la velocidad en carreteras con pavimento flexible

1.4. Objetivo de Investigación

1.4.1. Objetivo General

Evaluar comparativamente la capacidad de la vía y el nivel de servicio aplicando la metodología HCM 2010 en relación al estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la vía Pisac – Ollantaytambo, 2020.

1.4.2. Objetivos Específicos

1.4.3.1.Objetivos específicos N° 01

Evaluar comparativamente la velocidad de flujo libre del nivel de servicio en relación al estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la vía Pisac – Ollantaytambo. 2020



1.4.3.2.Objetivos específicos N° 02

Evaluar comparativamente el nivel de servicio y la capacidad de la vía aplicando la metodología HCM 2010 en relación al estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la ruta Pisac – Ollantaytambo. 2020

1.4.3.3.Objetivos específicos N° 03

Evaluar el nivel de correlación estadística de los factores velocidad e índice de rugosidad.

1.5. Delimitación del estudio

1.5.3. Delimitación espacial

Se desarrolla para el área de transportes, evaluando el nivel de servicio en tramos similares de la ruta Pisac - Ollantaytambo.

1.5.4. Delimitación temporal

La tesis tendrá una duración de 3 meses, comenzará el 01 de enero y culminará el 01 de marzo del 2020.

CAPITULO 2: MARCO TEÓRICO

2.1.Antecedentes de Estudio

2.1.1. Antecedentes Internacionales

a) Primer antecedente Internacional

TITULO: "Efecto de la condición de la superficie de rodamiento en la estimación de la Capacidad Vial y el Nivel del Servicio aplicando la Metodologia HCM, en la via Zhud - Biblian"

Tesis de maestría presentado por: Cesar Fernando Brito Galarza y Luis Gerardo Torres Navas

Institución: Universidad de Cuenca



Los investigadores se basan en los métodos que proporciona el HCM 2000 para calcular el nivel de servicio en carreteras de dos carriles, en la cual incorporan un coeficiente de disminución de la velocidad por la consecuencia de la condición de superficie en la vía Zgud Biblian. (Brito Galarza & Torres Navas, 2017)

En condiciones ideales con la metodología del HCM 2010 se incrementa la velocidad en un 10% y considerando el estado del pavimento rígido disminuye de una categoría del nivel de servicio. (Brito Galarza & Torres Navas, 2017)

b) Segundo antecedente Internacional

TITULO: "Factores que Inciden en el Índice de Regularidad Internacional (IRI) de Caminos no Pavimentados: Influencia de las Precipitaciones"

Artículo científico presentado por: José Pedro Mery, Mauricio Pradena, Felipe Sanzana

Institución: Pontificia Universidad Católica de Chile

Los investigadores realizan su estudio orientado a la obtención de la relación entre la variación de la rugosidad de una vía no asfaltada y la variación de las precipitaciones, con la finalidad de determinar el factor que modifique el pago a los contratistas (Mery, Pradena, & Sanzana, 2007).

El modelo de contratación con la metodología del HDM, no considera la distribución temporal de las precipitaciones, siendo su principal objetivo determinar niveles de servicio base para su mantenimiento (Mery, Pradena, & Sanzana, 2007).

Las precipitaciones, los drenajes deficientes y sistemas de saneamiento incrementado suscitan el 80% de los problemas en las carreteras no pavimentadas, razón por la cual es indispensable realizar el estudio del deterioro de las vías no pavimentadas (Mery, Pradena, & Sanzana, 2007).



2.1.2. Antecedentes Nacionales

a) Primer Antecedente Nacional

TITULO: "Análisis del IRI para un proyecto de carretera sinuosa concesionada en Perú"

Tesis de maestría presentado por: Jorge Montoya Goicochea

Institución: Universidad de Piura

El investigador analiza el índice de rugosidad (IRI) de un proyecto en el cual plantea un componente para un valor de tolerancia en la inspección de la rugosidad, relaciona el Índice de rugosidad de diseño de la vía con la geometría de la misma en un determinado tramo.

La relación del Índice de rugosidad de diseño de la vía con la geometría genera tolerancia el cual puede incluir al nivel de servicio o control de recepción de la rugosidad media deslizante determinada en los contratos de concesión (Montoya Goicochea, 2013).

b) Segundo Antecedente Nacional

TITULO: "Estudio del Índice de Rugosidad Internacional de la Panamericana Norte

– Zona Trujillo, para su mantenimiento"

Tesis de maestría presentado por: Sachún Quispe Jaime Emilio Napoleón

El investigador realiza la evaluación del Índice de Rugosidad Internacional en un tramo de la Panamericana Norte, zona de Trujillo, incurriendo en el aspecto socio económico para su adecuado mantenimiento. (Sachun Quispe, 2016)

Haciendo uso del rugosímetro Merlín analiza la rugosidad del pavimento real en una superficie plana en un estado de condición perfecta (nueva) utilizando la metodología de distribución de las desviaciones en pavimentos. El resultado fue comparado con datos realizados en el año 1995 y 2013 donde se constató la diferenciación del Índice de rugosidad Internacional. (Sachun Quispe, 2016)



2.2.Bases teóricas

2.2.1. Intensidad vehicular

La intensidad o volumen vehicular cuantifica la cifra de vehículos que transitan por un espacio en una etapa de tiempo determinado, dicho volumen puede ser medido mediante conteos vehiculares, los cuales mayormente se realiza con intervalos de 15 minutos (Cal, Reyes, & Cardenas, 2007).

Los volúmenes o intensidad vehicular permiten medir la demanda de los vehículos, esto quiere decir que la cifra de usuarios que circulan por sitio de un tiempo determinado (Romana, Nuñez, Martinez, & Diez de Arizaleta, 2017).

2.2.2. Volumen horario de diseño (VHD)

El volumen horario de diseño es la cantidad de vehículos que circulan en un punto determinado durante un día; considerando el mayor volumen en una hora, esto servirá de base para determinar las características que debe otorgarse al proyecto, lo cual evitará congestión y determinará los niveles de servicio aceptables. (Ministerio de transportes y comunicaciones, 2018)

2.2.3. Factor hora punta (FHP)

Es la relación entre el volumen o intensidad de autos que circulan por un segmento determinado durante la hora punta entre el ciclo máximo de la hora punta que puede ser de 5, 10 o 15 minutos. (Bañón Blázquez & Beviá García, 2000)

2.2.4. Velocidad

La velocidad de un vehículo está definida como la distancia de viaje que atraviesa un segmento de la vía en un tiempo determinado, la velocidad es un indicador que mide el nivel de servicio en las vías (Taquino Torrez, 2001).

- a) Velocidad media de recorrido: Bañón lo define como: "tiempo total que tarda en realizar el desplazamiento, es decir, contando" (Bañón Blázquez & Beviá García, 2000, pág. 158) es equivalente a la velocidad espacial.
- b) Velocidad media espacial: "es la media armónica de las velocidades de los vehículos que transitan por un punto de una vía durante un intervalo de tiempo" (Taquino Torrez, 2001, pág. 13) es un término estadístico de las velocidades de los vehículos.



- velocidad media temporal: Son las velocidades de los autos que transitan por un lugar durante un momento de tiempo se estima la media aritmética. (Cal, Reyes, & Cardenas, 2007)
- d) Velocidad de flujo libre: A los vehículos que circulan en óptimas condiciones se estima la velocidad media, esto quiere decir que los conductores conducen a velocidades deseadas sin limitaciones. (Romana , Nuñez, Martinez, & Diez de Arizaleta, 2017)

2.2.5. Densidad

Representa al volumen del periodo de análisis entre velocidad media de recorrido, se mide en vehículos por milla. (Romana, Nuñez, Martinez, & Diez de Arizaleta, 2017)

2.2.6. Condiciones ideales, de referencia o base

El HCM 2010 considera la condición base o condiciones ideales como un conjunto de condiciones estándares específicos como el buen tiempo meteorológico, las condiciones óptimas del pavimento y la no existencia de impedimentos al flujo del tránsito, sin embargo, las condiciones prevalecientes que no coinciden deben ser ajustadas. (Transportation Research Board, 2010). Dichas condiciones estándares son denominadas condiciones ideales.

Las condiciones reales diferencian de las condiciones ideales, esto se debe a que las condiciones del HCM 2010 imperan para los EEUU. Por lo que en los procedimientos de cálculo de capacidad, volumen o intensidad de servicio y nivel de servicio se incluirán factores de ajuste. (Romana , Nuñez, Martinez, & Diez de Arizaleta, 2017), dichas condiciones se pueden clasificar en:

a) Condiciones de calzada

Las condiciones de la calzada son aquellas que engloba el diseño geométrico de las carreteras, el estado del pavimento que podrían afectar la velocidad, así como otros parámetros, una topografía accidentada puede afectar la capacidad operativa de los vehículos disminuyendo la velocidad y reduciendo el adelantamiento. (Romana, Nuñez, Martinez, & Diez de Arizaleta, 2017).

La normativa hace mención a la metodología del HCM 2010 la cual considera una vía de 3.6 m, con aceras iguales o mayores a 1.8 m sin elementos de más de 0.15 m de alto. (Ministerio de transportes y comunicaciones, 2018).



b) Condiciones del tránsito

El nivel de servicio puede verse afectado por la diferente clasificación de los automóviles que transitan por la vía, por ejemplo, los vehículos pesados (camiones), el reparto por sentidos y la distribución por carril y por las características de los conductores como también la capacidad vial. (Romana, Nuñez, Martinez, & Diez de Arizaleta, 2017)

2.2.7. Capacidad

La normativa peruana precisa a la capacidad: "como el número máximo de vehículos por unidad de tiempo, que pueden pasar por una sección de la vía, bajo las condiciones prevalecientes del tránsito" (Ministerio de transportes y comunicaciones, 2018, pág. 121). La capacidad de la carretera representa la máxima intensidad o volumen horario, se expresa en volumen/hora/carril. Cal y Mayor, Romana y Bañon ratifican lo que expresa la norma peruana.

La capacidad depende de la infraestructura vial, del pavimento y del tránsito en otras palabas de las condiciones reales de la vía las cuales deben ser uniformes en todo el tramo, ya que un cambio puede cambiar la capacidad de la vía (Romana, Nuñez, Martinez, & Diez de Arizaleta, 2017).

2.2.8. Calidad y Nivel de Servicio

El Manual de capacidad vial de los Estados Unidos versión más actualizada (2010) proporciona herramientas que detalla cómo es el funcionamiento óptimo del servicio de transporte de un usuario o viajero, su perspectiva, denominado calidad de servicio. El HCM nos proporciona medidas como el nivel de servicio (LOS) que proporciona la presentación cualitativa del resultado utilizando un nivel A (mayor) a un nivel F (peor). (Transportation Research Board, 2010)

a) Calidad

Según el HCM 2010 la eficacia de servicio detalla cuan optimo se encuentra el servicio de transporte desde la percepción del usuario. La calidad de servicio de diferentes maneras puede ser medida, por la observación directa de los usuarios de la vía, encuesta a los usuarios, seguimiento de quejas, etc. (Transportation Research Board, 2010)



b) Nivel de Servicio

La normativa peruana define el nivel de servicio como: "La metodología desarrollada por el TRB define cuatro Niveles de Servicio (A, B, C y D) que permiten condiciones de operación superior a las antes descritas. Cuando la carretera opera a capacidad se habla de Nivel E y cuando se tiene flujo forzado se le denomina Nivel F" (Ministerio de transportes y comunicaciones, 2018).

Los niveles de servicio (LOS) son valores de procedimientos complejos a un método cualitativo simple de seis niveles, denominados A, B, C, D, E y F que va de la mejora al peor. (Transportation Research Board, 2010)

La normativa peruana, así como Cal & Mayor definen a cada uno de los niveles:

Nivel de servicio A: Se debe al libre flujo vehicular, esto quiere decir que el conductor maneja sin la presencia de otros vehículos teniendo la libertad de seleccionar la velocidad deseada, así mismo, este nivel ofrece comodidad al conductor. (Cal, Reyes, & Cardenas, 2007)

Nivel de servicio B: Se mantiene entre el libre flujo vehicular, sin embargo, existe poca presencia de vehículos en la vía, lo que ocasiona la disminución de la libertad de maniobra del conductor. (Cal, Reyes, & Cardenas, 2007)

Nivel de servicio C: El DG 2018 indica: "En este nivel, la influencia de la densidad de tráfico en la circulación vehicular determina un ajuste de la velocidad. La capacidad de maniobra y las posibilidades de adelantamiento, se ven reducidas por la presencia de grupos de vehículos" (Ministerio de transportes y comunicaciones, 2018, pág. 122).

Nivel de servicio D: Se puede observar la presencia de congestión del tránsito, la velocidad y maniobra disminuye por el aumento de la densidad vehicular. (Ministerio de transportes y comunicaciones, 2018)

Nivel de servicio E: EL servicio se encuentra al término de su capacidad, frecuentemente causan colas, es considerablemente difícil la libertad de maniobra. (Cal, Reyes, & Cardenas, 2007)

Nivel de servicio F: la norma peruana nos dice "En este nivel, el flujo se presenta forzado y de alta congestión, lo que ocurre cuando la intensidad del flujo vehicular (demanda) llega a ser mayor que la capacidad de la carretera" (Ministerio de transportes y comunicaciones, 2018, pág. 123), en este caso existe ondas de parada y arranque, colas y malestar en los conductores.



2.2.9. Demanda

Según Brito y Torres nos dice: "La demanda es la medida principal de la cantidad de tráfico que utiliza un tramo dado de vía". (Brito Galarza & Torres Navas, 2017), La demanda vehicular es cuando dichos vehículos llegan a un punto de la vía, y el volumen vehicular es cuando dichos vehículos pasan el tramo de la vía en un determinado tiempo.

2.2.10. HCM 2010 Highway Capacity Manual – Carreteras de dos carriles

Un texto principal de la ingeniería del tránsito es sin duda el HCM 2010 (Highway Capacity Manual), en español se titula "Manual de Capacidad de Carreteras 2010" de los Estados Unidos, su versión más actualizada es del año 2010.

Desde el HCM 2000, 4ta edición, se realizaron estudios investigativos que fueron incorporados en el HCM 2010, los cuales recopila las mejores técnicas para investigar la capacidad y nivel de servicio. (Romana , Nuñez, Martinez, & Diez de Arizaleta, 2017). Actualmente el Perú no posee un manual que nos brinde una metodología matemática para analizar el nivel de servicio de la vía y su la capacidad.

En el presente capitulo desarrollaremos el método que proporciona el HCM 2010 para carreteras de dos carriles, las cuales se instalan de un carril por sentido de movimiento. Como rebases los vehículos deben ingresar al sentido contrario para rebasar a los vehículos que circulan en la misma dirección, lograrlo depende del nivel de servicio, volumen y la capacidad, la evaluación se realizara para cada sentido. (Cal, Reyes, & Cardenas, 2007)

El HCM 2010 clasifica en tres clases a las carreteras de dos carriles, las dos primeras son para carreteras tipo rural y la tercera para áreas desarrolladas, la clasificación se basa a su función, como se define a continuación:

- Clase I, los vehículos viajan a velocidades respectivamente altas, son vías principales interurbanas, conectores primarios. (Transportation Research Board, 2010)
- Clase II, en el cual los conductores no viajan a excesiva velocidad, actúan como vías de ingreso a las vías de clase I, sirviendo como vías arteriales o pasando por terrenos accidentados. Se asigna de clase II cuando una alta velocidad de operación es imposible. (Transportation Research Board, 2010)
- Clase III, que sirven en zonas relativamente desarrolladas. El tránsito de la zona desarrollada a menudo se mezcla con el de la vía, muestra un nivel de acción más elevado.



a. Condiciones de base o ideales

Para carreteras de dos carriles las condiciones base es la ausencia de geometría restrictiva, transito o factores ambientales, la vía tiene las mejores condiciones de diseño normal dado y la práctica operativa. (Transportation Research Board, 2010). De acuerdo al HCM 2010 las condiciones base son:

- Anchos de carril mayor o igual a 12 pies. (3.65 m)
- Distancia a obstáculos laterales igual o superior a 6 pies. (1.80m)
- No existe zonas de no adelantamiento.
- Todos los vehículos de pasajeros (ligeros) en el flujo de tránsito.
- Terreno llano.
- No existe impedimento a través del tránsito.

Si los carriles y los arcenes son amplios pueden operar idealmente, sin embargo, los carriles estrechos menores a 3.65 m y los arcenes menores a 3.65 m disminuye la velocidad y el porcentaje del tiempo puede aumentar (PTSF) siguiendo cualquier segmento con una distancia de paso menor a los 300 m son considerados como sitios de no rebasar. (Transportation Research Board, 2010).

b. Capacidad para vías de dos carriles

Para la capacidad base o ideal su valor es 1700 veh lig/hr por sentido, esto quiere decir que para el total de las dos direcciones tiene un límite de 3200 veh lig/hr. Es importante la evaluación de las situaciones de capacidad para la planificación de evacuación u evaluación de impactos de cuellos de botella. (Transportation Research Board, 2010)

c. Nivel de Servicio para vías de dos carriles

Según el HCM 2010 para determinar el nivel de servicio del automóvil tres medidas de eficacia se incorporan en la metodología, las cuales son:

- Velocidad promedio de viaje (ATS), puntualiza como la distancia del tramo entre el tiempo de viaje medio empleado por un vehículo al recorrerlo en un intervalo de tiempo designado (Transportation Research Board, 2010).
- Porcentaje de tiempo seguimiento o demora (PTSF), es la libertad de maniobra y comodidad. El porcentaje promedio de seguimiento se da cuando detrás de los vehículos que viajan lento existen grupos de vehículos que no pueden pasar, representa al porcentaje de los vehículos que viajan en grupos. (Transportation Research Board, 2010)
- Porcentaje de la velocidad de flujo libre (PFFS), establece al desplazamiento de los automóviles que viajan cerca al límite de velocidad. (Transportation Research Board, 2010)



En vías de clase I, debido a las restricciones de paso, la velocidad y el retraso son importantes por ello el nivel de servicio se define en el porcentaje de tiempo de seguimiento (PTSF) y la velocidad promedio de viaje (ATS). En vías de clase II, no es un problema la velocidad de desplazamiento para los conductores, en el porcentaje del tiempo de seguimiento (PTSF) el nivel de servicio se precisa. En vías de clase III, para identificar el nivel de servicio se trabaja con el porcentaje de la velocidad de flujo libre (PFFS), como se observa en la tabla 1. (Transportation Research Board, 2010).

Tabla 1 *Niveles de Servicio para carreteras de dos carriles*

Nivel de	Carreteras de	e clase I	Carretera	Carretera
Servicio (LOS)	ATS (mi/hr // km/	hr) PTSF	Clase II	Clase III
	(%)	,	PTSF (%)	PFFS (%)
NS A	> 55 // > 90	≤ 35	≤ 40	> 91.7
NS B	> 50-55 // > 82-90	> 35-50	> 40-55	> 83,3-91,7
NS C	> 45-50 // > 74-82	> 50-65	> 55-70	> 75,0-83,3
NS D	> 40-45 // > 65-74	> 65-80	> 70-85	66,7-75,0
NS F	$\leq 400// \leq 65$	> 80	> 85	≤66.7

Niveles de servicio para carreteras de clase I, II y III (Fuente: Transportation Research Board)

d. Metodología

El HCM 2010 detalla cómo es su análisis operacional:

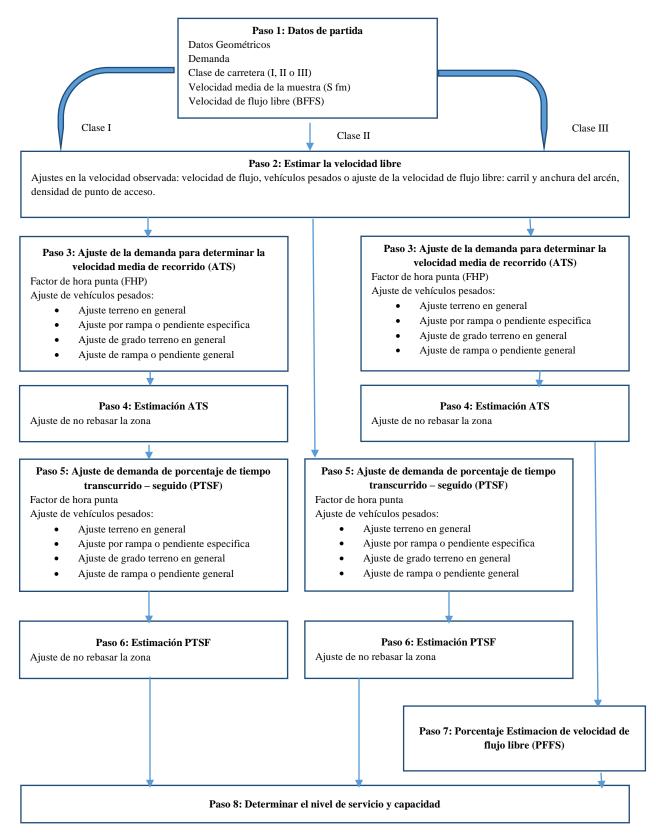
- Segmentos direccionales en terrenos en general (llano u ondulado)
- Segmentos direccionales en grados específicos (rampas o pendientes específicas)
- Segmentos direccionales dotados de carriles para camión o circulación lenta.

Esta metodología se utiliza directamente para hallar el nivel de servicio en un segmento mediante la estimación de las medidas de eficacia direccional uniforme que define el nivel de servicio (ATS, PTSF y PFFS). (Transportation Research Board, 2010).

En el diagrama se muestra los pasos básicos que nos proporciona el HCM 2010:



Diagrama metodología para carreteras de dos carriles



Metodología para carreteras de dos carriles (Fuente: Manual de Capacidad de carreteras HCM 2010)



e. Determinación de la velocidad de Flujo libre (FFS)

Para el análisis existen tres maneras de estimar la velocidad de flujo libre:

a) El campo de medición directa

Es el análisis directo en campo, la forma más recomendable. El análisis debe realizarse en una dirección, si las dos direcciones son para ser analizados, se realiza mediciones separadas por cada calculo. Cada cálculo debe basarse en un espécimen aleatorio de al menos 100 velocidades. La cantidad de vehículos en dos vías es igual o menor a 200 veh/h. (Transportation Research Board, 2010)

b) Velocidad de campo en mayores tasas de flujo

En algunas carreteras es dificultoso o inverosímil observar volúmenes vehiculares menores a 200 veh/h. por lo que una muestra de la velocidad puede ser tomada a velocidades de flujo más altas y ajustarse. Cada trayectoria se evalúa separadamente, con cada muestra direccional la velocidad media medida se ajusta con la ecuación 1. (Transportation Research Board, 2010)

$$FFS = S_{FM} + 0.00776 \frac{V}{F_{HV,ATS}}$$
 2-1

Dónde:

FFS = Velocidad de flujo libre (mi/h)

 $F_{HV,ATS}$ = Factor de ajuste de vehículos pesados para ATS

V = Velocidad de flujo de la demanda total, ambas direcciones, durante el periodo que se tomó la muestra de velocidades (veh/h)

 S_{FM} = Velocidad media de la muestra (V >200 veh/h), en mi/h

c) Mediante estimación

La velocidad de flujo libre podrá estimarse indirectamente si la data de campo no está disponible, en las vías cubre un rango significativo, de 45 mi/h hasta un máximo de 70 mi/h. La base velocidad de flujo libre (BFFS) podría ser un estimado aceptable de la La velocidad de diseño de la via, porque se basa principalmente en una alineación horizontal y vertical, una evaluación inmediata de BFFS puede considerarse el límite de la velocidad más 10 mi/h (Transportation Research Board, 2010).

$$FFS = BFFS - F_{LS} - F_{UN}$$
 2-2

Dónde:

 F_{LS} = Factor de ajuste por ancho de carril y arcén (mi/h)

FFS = Velocidad de flujo libre (mi/h)

 F_{UN} = Factor de ajuste para la densidad de punto de acceso (mi/h)

BFFS = Velocidad de flujo libre base (mi/h)



Para la ecuación 2 se tiene la tabla 2 que son los factores de ajuste de arcén y ancho de ruta y para densidad de accesos se tiene la tabla 3

Tabla 2Factor de ajuste por ancho de carril

Ancho de ruta	Anchura del arcén (pies)			
(pie)	$\geq 0 < 2$	≥ 2 < 4	≥ 4 < 6	≥ 6
≥ 9 < 10	6.4	4.8	3.5	2.2
≥ 10 < 11	5.3	3.7	2.4	1.1
≥ 11 < 12	4.7	3.0	1.7	0.4
≥12	4.2	2.6	1.3	0.0

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)

Tabla 3Factor de Ajuste por densidad de punto de acceso

Acceso por milla (ambos sentidos)	Disminución de la FFS (mi/h)
0	0.0
10	2.5
20	5.0
30	7.5
40	10.0

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda según el HCM (Fuente: Transportation Research Board)

El valor podría ser diferente en cada dirección si la FFS se mide en campo. (Transportation Research Board, 2010)

f. Ajuste de la Demanda de la velocidad promedio de viaje (ATS)

Se aplica en carreteras de clase I y III, en caso de las carreteras de clase II no se basa en la velocidad promedio de viaje ATS. Las intensidades de demanda en ambas direcciones deben ser cambiadas bajo situaciones de base a tasas de flujo semejantes a la ecuación 2-3. (Transportation Research Board, 2010)



$$V_{i,ATS} = \frac{V_i}{PHF \ x \ f_{g,ATS} \ x f_{HV,ATS}}$$
 2-3

Dónde:

i = d (análisis de dirección) o "o" (sentido contrario)

 $f_{g,ATS}$ = Factor de ajuste por tipo de terreno

 $f_{HV,ATS}$ = Factor de ajuste por vehículos pesado

 $V_{i,ATS}$ = Demanda en el tiempo de estudio para situaciones base correspondiente a cada sentido para estimación ATS (veh lig/h)

 V_i = Volumen de demanda en la dirección i (veh/h)

g. Factor Hora Punta (FHP)

El factor hora punta según el HCM 2010 representa la variación en el flujo de tránsito entre la hora de análisis de la vía, se basa en la demanda de las velocidades de flujo vehicular de un periodo alto de 15 minutos de la hora (no necesariamente la hora punta). Si las tasas de flujo vehicular para un tiempo alto de 15 minutos se han medido claramente el FHP en la ecuación 2-3 deberá ser igual a 1. (Transportation Research Board, 2010)

h. Factor de ajuste para determinar ATS

El factor de ajuste de grado $f_{g,ATS}$ depende del terreno, los factores se definen como:

- Rampas especificas
- Pendientes especificas
- Segmentos largos (≥2 mi) de terreno plano.
- Segmentos largos (≥2 mi) de terreno ondulado.

Cualquier grado de 3% o más pronunciada y 0.6 millas o más de largo debe analizarse como una rampa o pendiente dependiendo cual sea el caso. (Transportation Research Board, 2010). En la tabla 4 se observa el factor de ajuste para rampas o pendientes:

Tabla 4

Factor de ajuste por tipo de terreno, demanda, terreno llano, ondulado y pendientes

One-Direction	Adjustment Factor		
Demand Flow Rate, $\nu_{\nu ph}$ (veh/h)	Level Terrain and Specific Downgrades	Rolling Terrain	
≤100	1.00	0.67	
200	1.00	0.75	
300	1.00	0.83	
400	1.00	0.90	
500	1.00	0.95	
600	1.00	0.97	
700	1.00	0.98	
800	1.00	0.99	
≥900	1.00	1.00	

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)



Para obtener la demanda en el periodo de análisis debe ser dividido por el FHP cuando se formula la demanda como un volumen por hora $(V_{vph} = V/FHP)$. (Transportation Research Board, 2010)

i. Factor de ajuste de vehículos pesados para establecer la velocidad promedio de viaje (ATS)

De acuerdo al HCM 2010 las condiciones base o ideales para carreteras de dos carriles incluye que el 100% del flujo de tránsito sea vehículos de pasajeros, sin embargo, existe vehículos pesados en el transito que reduce el ATS.

Tabla5Factor de ajuste grado de inclinación ATS (Fg,ATS)

	Grado de									
Grado	cuerpo		1.							
(%)	entero (mi)	≤ 100	200	300	400	500	600	700	800	≥ 900
≥3<3,5	0.25	0,78	0.84	0.87	0.91	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	0.50	0.75	0.83	0.86	0.90	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	0.75	0,73	0,81	0.85	0.89	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	0,73	0.79	0.83	0.88	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.50	0,73	0.79	0.83	0.87	0.99	0.99	1.00	1.00	1.00
	2.00	0,73	0.79	0.82	0.86	0.98	0.98	0.99	1.00	1.00
	3.00	0,73	0,78	0.82	0.85	0.95	0.96	0.96	0.97	0.98
	≥ 4.00	0,73	0,78	0,81	0.85	0.94	0.94	0.95	0.95	0.96
	0.25	0.75	0.83	0.86	0.90	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	0.50	0,72	0.80	0.84	0.88	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	0.75	0.67	0,77	0,81	0.86	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
≥ 3,5 <4,5	1.00	0.65	0,73	0,77	0,81	0.94	0.95	0.97	1.00	1.00
20,0 4,0	1.50	0.63	0,72	0,76	0.80	0.93	0.95	0.96	1.00	1.00
	2.00	0.62	0.70	0.74	0.79	0.93	0.94	0.96	1.00	1.00
	3.00	0.61	0.69	0.74	0,78	0.92	0.93	0.94	0.98	1.00
	≥ 4.00	0.61	0.69	0,73	0,78	0.91	0.91	0.92	0.96	1.00
	0.25	0,71	0.79	0.83	0.88	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	0.50	0.60	0.70	0.74	0.79	0.94	0.95	0.97	1.00	1.00
	0.75	0.55	0.65	0.70	0.75	0.91	0.93	0.95	1.00	1.00
≥ 4.5 < 5.5	1.00	0.54	0.64	0.69	0.74	0.91	0.93	0.95	1.00	1.00
24,0 -0,0	1.50	0.52	0.62	0.67	0,72	0.88	0.90	0.93	1.00	1.00
	2.00	0.51	0.61	0.66	0,71	0.87	0.89	0.92	0.99	1.00
	3.00	0.51	0.61	0.65	0.70	0.86	0.88	0.91	0.98	0.99
_	≥ 4.00	0.51	0.60	0.65	0.69	0.84	0.86	88.0	0.95	0.97
	0.25	0.57	0.68	0,72	0,77	0.93	0.94	0.96	1.00	1.00
	0.50	0.52	0.62	0.66	0,71	0.87	0.90	0.92	1.00	1.00
	0.75	0.49	0.57	0.62	0.68	0.85	0.88	0.90	1.00	1.00
≥ 5.5 < 6.5	1.00	0.46	0.56	0.60	0.65	0.82	0.85	0.88	1.00	1.00
2 0,0 -0,0	1.50	0.44	0.54	0.59	0.64	0,81	0.84	0.87	0.98	1.00
	2.00	0.43	0.53	0.58	0.63	0,81	0.83	0.86	0.97	0.99
	3.00	0.41	0.51	0.56	0.61	0.79	0.82	0.85	0.97	0.99
	≥ 4.00	0.40	0.50	0.55	0.61	0.79	0.82	0.85	0.97	0.99
	0.25	0.54	0.64	0.68	0,73	0.88	0.90	0.92	1.00	1.00
	0.50	0.43	0.53	0.57	0.62	0.79	0.82	0.85	0.98	1.00
	0.75	0.39	0.49	0.54	0.59	0,77	0.80	0.83	0.96	1.00
≥ 6.5	1.00	0.37	0.45	0.50	0.54	0.74	0,77	0,81	0.96	1.00
2 6.5	1.50	0.35	0.45	0.49	0.54	0,71	0.75	0.79	0.96	1.00
	2.00	0.34	0.44	0.48	0.53	0,71	0.74	0,78	0.94	0.99
	3.00	0.34	0.44	0.48	0.53	0.70	0,73	0,77	0.93	0.98
	≥ 4.00	0.33	0.43	0.47	0.52	0.70	0.73	0,77	0.91	0.95

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)



Tabla 6

Vehículos ligeros equivalentes a camiones y vehículos ligeros en terrenos llanos, ondulados y pendientes específicas.

Vehicle Type	Directional Demand Flow Rate, v _{vph} (veh/h)	Level Terrain and Specific Downgrades	Rolling Terrain
	≤100	1.9	2.7
	200	1.5	2.3
	300	1.4	2.1
	400	1.3	2.0
Trucks, E_T	500	1.2	1.8
	600	1.1	1.7
	700	1.1	1.6
	800	1.1	1.4
	≥900	1.0	1.3
RVs, E _R	All flows	1.0	1.1

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)

Para determinar el factor de ajuste de vehículos pesados se realiza dos pasos según el HCM 2010:

- Se determina los vehículos ligeros equivalentes a camiones (Et) y RVs (Er) para condiciones ideales
- El factor de ajuste se calcula a partir del número de vehículos livianos o de pasajeros como se observa en la ecuación 2-4

$$f_{HV,ATS} = \frac{1}{1 + P_T(E_T - 1) + P_R(E_R - 1)}$$
 2-4

Dónde:

 $f_{HV,ATS}$ = Factor de ajuste de vehículos pesados para la estimación de ATS

 P_T = Proporción de camiones en la corriente del tránsito (un decimal)

 P_R =Proporción de RVs existentes en la corriente del tránsito (un decimal)

 E_T =Vehículos ligeros equivalente a camiones

 E_R = Vehículos ligero equivalente a RVs

En la tabla 7 y tabla 8 presentan una equivalencia en vehículos livianos o de pasajeros para camiones y vehículos recreativos, respectivamente en pendientes específicas:



Tabla 7

Equivalencia de vehículos de pasajeros para camiones en pendientes especificas

Grade	Grade Length			Direction	al Dema	nd Flow	Date v	. (veh/l	ı,	
(%)	(mi)	≤100	200	300	400	500	600	700	800	≥900
	0.25	2.6	2.4	2.3	2.2	1.8	1.8	1.7	1.3	1.1
	0.50	3.7	3.4	3.3	3.2	2.7	2.6	2.6	2.3	2.0
	0.75	4.6	4.4	4.3	4.2	3.7	3.6	3.4	2.4	1.9
≥3 <3.5	1.00	5.2	5.0	4.9	4.9	4.4	4.2	4.1	3.0	1.6
≥3 <3.5	1.50	6.2	6.0	5.9	5.8	5.3	5.0	4.8	3.6	2.9
	2.00	7.3	6.9	6.7	6.5	5.7	5.5	5.3	4.1	3.5
	3.00	8.4	8.0	7.7	7.5	6.5	6.2	6.0	4.6	3.9
	≥4.00	9.4	8.8	8.6	8.3	7.2	6.9	6.6	4.8	3.7
	0.25	3.8	3.4	3.2	3.0	2.3	2.2	2.2	1.7	1.5
	0.50	5.5	5.3	5.1	5.0	4.4	4.2	4.0	2.8	2.2
	0.75	6.5	6.4	6.5	6.5	6.3	5.9	5.6	3.6	2.6
≥3.5	1.00	7.9	7.6	7.4	7.3	6.7	6.6	6.4	5.3	4.7
<4.5	1.50	9.6	9.2	9.0	8.9	8.1	7.9	7.7	6.5	5.9
	2.00	10.3	10.1	10.0	9.9	9.4	9.1	8.9	7.4	6.7
	3.00	11.4	11.3	11.2	11.2	10.7	10.3	10.0	8.0	7.0
	≥4.00	12.4	12.2	12.2	12.1	11.5	11.2	10.8	8.6	7.5
	0.25	4.4	4.0	3.7	3.5	2.7	2.7	2.7	2.6	2.5
	0.50	6.0	6.0	6.0	6.0	5.9	5.7	5.6	4.6	4.2
	0.75	7.5	7.5	7.5	7.5	7.5	7.5	7.5	7.5	7.5
≥4.5	1.00	9.2	9.2	9.1	9.1	9.0	9.0	9.0	8.9	8.8
<5.5	1.50	10.6	10.6	10.6	10.6	10.5	10.4	10.4	10.2	10.1
	2.00	11.8	11.8	11.8	11.8	11.6	11.6	11.5	11.1	10.9
	3.00	13.7	13.7	13.6	13.6	13.3	13.1	13.0	11.9	11.3
	≥4.00	15.3	15.3	15.2	15.2	14.6	14.2	13.8	11.3	10.0
	0.25	4.8	4.6	4.5	4.4	4.0	3.9	3.8	3.2	2.9
	0.50	7.2	7.2	7.2	7.2	7.2	7.2	7.2	7.2	7.2
	0.75	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1
≥5.5	1.00	10.3	10.3	10.3	10.3	10.3	10.3	10.3	10.2	10.1
<6.5	1.50	11.9	11.9	11.9	11.9	11.8	11.8	11.8	11.7	11.6
	2.00	12.8	12.8	12.8	12.8	12.7	12.7	12.7	12.6	12.5
	3.00	14.4	14.4	14.4	14.4	14.3	14.3	14.3	14.2	14.1
	≥4.00	15.4	15.4	15.3	15.3	15.2	15.1	15.1	14.9	14.8
	0.25	5.1	5.1	5.0	5.0	4.8	4.7	4.7	4.5	4.4
	0.50	7.8	7.8	7.8	7.8	7.8	7.8	7.8	7.8	7.8
	0.75	9.8	9.8	9.8	9.8	9.8	9.8	9.8	9.8	9.8
≥6.5	1.00	10.4	10.4	10.4	10.4	10.4	10.4	10.4	10.3	10.2
20.3	1.50	12.0	12.0	12.0	12.0	11.9	11.9	11.9	11.8	11.7
	2.00	12.9	12.9	12.9	12.9	12.8	12.8	12.8	12.7	12.6
	3.00	14.5	14.5	14.5	14.5	14.4	14.4	14.4	14.3	14.2
	≥4.00	15.4	15.4	15.4	15.4	15.3	15.3	15.3	15.2	15.1

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)



Tabla 8Vehículos de pasajeros equivalentes a vehículos recreativos en pendiente específica

Grade	Grade Length									
(%)	(mi)	≤100	200	300	400	500	600	700	800	≥900
	≤0.25	1.1	1.1	1.1	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	+0.25 ≤0.75	1.2	1.2	1.1	1.1	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
≥3 <3.5	>0.75 ≤1.25	1.3	1.2	1.2	1.1	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	>1.25 ≤2.25	1.4	1.3	1.2	1.1	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	>2.25	1.5	1.4	1.3	1.2	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	≤0.75	1.3	1.2	1.2	1.1	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
≥3.5 <4.5	>0.75 ≤3.50	1.4	1.3	1.2	1.1	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	>3.50	1.5	1.4	1.3	1.2	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
≥4.5 <5.5	≤2.50	1.5	1.4	1.3	1.2	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
24.5 < 5.5	>2.50	1.6	1.5	1.4	1.2	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	≤0.75	1.5	1.4	1.3	1.1	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
≥5.5 <6.5	>0.75 ≤2.50	1.6	1.5	1.4	1.2	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
23.3 < 0.3	>2.50 ≤3.50	1.6	1.5	1.4	1.3	1.2	1.1	1.0	1.0	1.0
	>3.50	1.6	1.6	1.6	1.5	1.5	1.4	1.3	1.2	1.1
	≤2.50	1.6	1.5	1.4	1.2	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
≥6.5	>2.50 ≤3.50	1.6	1.5	1.4	1.2	1.3	1.3	1.3	1.3	1.3
	>3.50	1.6	1.6	1.6	1.5	1.5	1.5	1.4	1.4	1.4

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)

Cuando se produce esta circunstancia, el factor de ajuste de vehículos pesados $F_{HV,ATS}$ se encuentra con la ecuación 2-5:

$$F_{HV,ATS} = \frac{1}{1 + P_{TC} X P_T (E_{TC} - 1) + (1 - P_{TC}) X P_T X (E_T - 1) + P_R (E_R - 1)}$$
 2.5

Dónde:

 P_{TC} = Proporción de camiones que operan a velocidad de arrastre

 E_{TC} = Vehículo de pasajeros equivalente a camiones que operan a velocidad limite, obtenido en la tabla 9.

Tabla 9

Vehículos de pasajeros equivalente (ETC) a camiones circulando a velocidad limite en pendiente

Difference Between FFS and Truck Crawl	Directional Demand Flow Rate, Vyph (veh/h)									
Speed (mi/h)	≤100	200	300	400	500	600	700	800	≥900	
≤15	4.7	4.1	3.6	3.1	2.6	2.1	1.6	1.0	1.0	
20	9.9	8.7	7.8	6.7	5.8	4.9	4.0	2.7	1.0	
25	15.1	13.5	12.0	10.4	9.0	7.7	6.4	5.1	3.8	
30	22.0	19.8	17.5	15.6	13.1	11.6	9.2	6.1	4.1	
35	29.0	26.0	23.1	20.1	17.3	14.6	11.9	9.2	6.5	
≥40	35.9	32.3	28.6	24.9	21.4	18.1	14.7	11.3	7.9	

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)



j. Estimación de Velocidad promedio de viaje (ATS)

De acuerdo al HCM 2010 la estimación de la velocidad promedio de viaje (ATS) solo se emplea en carreteras de clase I y III, para carreteras de clase II no se utiliza el ATS como una medida de nivel de servicio.

La velocidad promedio de viaje (ATS) se estima a partir de la velocidad de flujo opuesto, del Flujo libre de velocidad (FFS) y el porcentaje de no rebasar en la orientación del estudio. (Transportation Research Board, 2010). El ATS se calcula a partir de la ecuación 2-6

$$ATS_d = FFS - 0.00776(v_{d,ATS} + v_{o,ATS}) - f_{np,ATS}$$
 2-6

Dónde:

ATS_d = Velocidad media de recorrido en el sentido analizado (mi/h)

FFS = Velocidad de flujo libre

 $V_{d,ATS}$ = demanda bajo condiciones ideales para determinar ATS en el sentido analizado.

 $V_{o,ATS}$ = demanda bajo condiciones ideales para determinar ATS en el sentido contrario

 $F_{np,ATS}$ = Factor de ajuste para la determinación ATS para el porcentaje de no rebasar en la dirección de analisis, este factor se encuentra en la tabla 10:



Tabla 10Factor de ajuste por % no rebasar para determinar ATS

Opposing Demand Flow Rate,	Percent No-Passing Zones				
ν _o (pc/h)	≤ 20	40	60	80	100
		FS ≥ 65 mi/h			
≤100	1.1	2,2	2.8	3.0	3.1
200	2.2	3.3	3.9	4.0	4.2
400	1.6	2.3	2.7	2.8	2.9
600	1.4	1.5	1.7	1.9	2.0
800	0.7	1.0	1.2	1.4	1.5
1,000	0.6	0.8	1.1	1.1	1.2
1,200	0.6	0.8	0.9	1.0	1.1
1,400	0.6	0.7	0.9	0.9	0.9
≥1,600	0.6	0.7	0.7	0.7	0.8
		FS = 60 mi/h	017	017	0.0
≤100	0.7	1.7	2.5	2.8	2,9
200	1.9	2.9	3.7	4.0	4.2
400	1.4	2.0	2.5	2.7	3.9
600	1.1	1.3	1.6	1.9	2.0
800	0.6	0.9	1.1	1.3	1.4
1,000	0.6	0.7	0.9	1.1	1.2
1,200	0.5	0.7	0.9	0.9	1.1
1,400	0.5	0.6	0.8	0.8	0.9
≥1,600	0.5	0.6	0.7	0.7	0.7
£1,000			0.7	0.7	0.7
(400		FS = 55 mi/h			
≤100	0.5	1.2	2.2	2.6	2.7
200	1.5	2.4	3.5	3.9	4.1
400	1.3	1.9	2.4	2.7	2.8
600	0.9	1.1	1.6	1.8	1.9
800	0.5	0.7	1.1	1.2	1.4
1,000	0.5	0.6	0.8	0.9	1.1
1,200	0.5	0.6	0.7	0.9	1.0
1,400	0.5	0.6	0.7	0.7	0.9
≥1,600	0.5	0.6	0.6	0.6	0.7
/400		FS = 50 mi/h			3.5
≤100	0.2	0.7	1.9	2.4	2.5
200	1.2	2.0	3.3	3.9	4.0
400	1.1	1.6	2.2	2.6	2.7
600	0.6	0.9	1.4	1.7	1.9
800	0.4	0.6	0.9	1.2	1.3
1,000	0.4	0.4	0.7	0.9	1.1
1,200	0.4	0.4	0.7	0.8	1.0
1,400	0.4	0.4	0.6	0.7	0.8
≥1,600	0.4	0.4	0.5	0.5	0.5
		FS ≤ 45 mi/h			
≤100	0.1	0.4	1.7	2.2	2.4
200	0.9	1.6	3.1	3.8	4.0
400	0.9	0.5	2.0	2.5	2.7
600	0.4	0.3	1.3	1.7	1.8
800	0.3	0.3	0.8	1.1	1.2
1,000	0.3	0.3	0.6	0.8	1.1
1,200	0.3	0.3	0.6	0.7	1.0
1,400	0.3	0.3	0.6	0.6	0.7
≥1,600	0.3	0.3	0.4	0.4	0.6

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)

k. Ajuste por demanda del porcentaje de tiempo seguimiento o demora PTSF

Este paso de acuerdo al HCM (2010) solamente se emplea en casos de carreteras de clase I y clase II, las carreteras de clase III no se trabaja en PTSF.

Se emplearán las siguientes ecuaciones 2-7 y 2-8:

$$V_{i,PTSF} = \frac{V_i}{FHP \ x \ f_{g,PTSF} \ x \ f_{HV,PTSF}}$$
 2-7



$$f_{HV,PTSF} = \frac{1}{1 + P_T(E_T - 1) + P_R(E_R - 1)}$$
 2-8

Dónde:

V_{i.PTSF} = Demanda i necesaria para la determinación de PTSF

i = "d" dirección de análisis o "o" sentido contrario

 $f_{g,PTSF}$ = Factor de ajuste para la determinación del grado PTSF

 $f_{HV,PTSF}$ =Factor de ajuste de vehiculos pesados para la determinación PTSF

l. Factor de ajuste por tipo de terreno PTSF

El factor de ajuste de grado se define para los segmentos generales del terreno (llano u ondulado), en la tabla 11 proporciona los factores de ajuste para terreno en general y en la tabla 12 proporciona factores de ajuste para las mejoras específicas. Dichos ajustes se utilizan para analizar las velocidades de flujo de demanda $V_{vph} = V/FHP$. (Transportation Research Board, 2010).

Tabla 11Factor de ajuste por tipo de terreno para determinar PTSF

Directional Demand Flow Rate, Vuph (veh/h)	Level Terrain and Specific Downgrades	Rolling Terrain
≤100	1.00	0.73
200	1.00	0.80
300	1.00	0.85
400	1.00	0.90
500	1.00	0.96
600	1.00	0.97
700	1.00	0.99
800	1.00	1.00
≥900	1.00	1.00

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)



Tabla 12Factor de ajuste para mejoras específicas

Grade	Grade Length			Direction	al Dema	nd Flow	Rate, v _w	"(veh/h)	
(%)	(mi)	≤100	200	300	400	500	600	700	800	≥900
	0.25	1.00	0.99	0.97	0.96	0.92	0.92	0.92	0.92	0.92
	0.50	1.00	0.99	0.98	0.97	0.93	0.93	0.93	0.93	0.93
	0.75	1.00	0.99	0.98	0.97	0.93	0.93	0.93	0.93	0.93
≥3	1.00	1.00	0.99	0.98	0.97	0.93	0.93	0.93	0.93	0.93
<3.5	1.50	1.00	0.99	0.98	0.97	0.94	0.94	0.94	0.94	0.94
	2.00	1.00	0.99	0.98	0.98	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95
	3.00	1.00	1.00	0.99	0.99	0.97	0.97	0.97	0.96	0.96
	≥4.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.99	0.99	0.97	0.97
	0.25	1.00	0.99	0.98	0.97	0.94	0.93	0.93	0.92	0.92
	0.50	1.00	1.00	0.99	0.99	0.97	0.97	0.97	0.96	0.95
	0.75	1.00	1.00	0.99	0.99	0.97	0.97	0.97	0.96	0.96
≥3.5	1.00	1.00	1.00	0.99	0.99	0.97	0.97	0.97	0.97	0.97
<4.5	1.50	1.00	1.00	0.99	0.99	0.97	0.97	0.97	0.97	0.97
	2.00	1.00	1.00	0.99	0.99	0.98	0.98	0.98	0.98	0.98
	3.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	≥4.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
≥4.5	0.25	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.99	0.99	0.97	0.97
<5.5	≥0.50	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
≥5.5	All	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)

m. Factor de ajuste por vehículos pesados para determinar PTSF

De acuerdo al HCM (2010) en la estimación de PTSF no existe una técnica para camiones que viajan a una velocidad en pendientes determinadas por lo que en la tabla 13 se observa equivalencias para camiones y vehículos recreativos transitando en pendientes:

Tabla 13 *Equivalencias para camiones como para vehículos recreativos en terreno llano y ondulado*

Vehicle Type	Directional Demand Flow Rate, V _{vph} (veh/h)	Level and Specific Downgrade	Rolling
	≤100	1.1	1.9
	200	1.1	1.8
	300	1.1	1.7
	400	1.1	1.6
Trucks, E_T	500	1.0	1.4
	600	1.0	1.2
	700	1.0	1.0
	800	1.0	1.0
	≥900	1.0	1.0
RVs, E _R	All	1.0	1.0

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)



Tabla 14 *Equivalencias para camiones y vehículos recreativos circulando en rampas especificas*

	Grade									
Grade	Length		<u> </u>	Direction	<u>al Dema</u>	nd Flow	Rate, v _v	_{յի} (veh/h)	
(%)	(mi)	≤100	200	300	400	500	600	700	800	≥900
	Passenger Car Equivalents for Trucks (E_T)									
≥3	≤2.00	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
<3.5	3.00	1.5	1.3	1.3	1.2	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
13.3	≥4.00	1.6	1.4	1.3	1.3	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	≤1.00	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
≥3.5	1.50	1.1	1.1	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
<4.5	2.00	1.6	1.3	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	3.00	1.8	1.4	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2
	≥4.00	2.1	1.9	1.8	1.7	1.4	1.4	1.4	1.4	1.4
	≤1.00	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
≥4.5	1.50	1.1	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2
<5.5	2.00	1.7	1.6	1.6	1.6	1.5	1.4	1.4	1.3	1.3
V3.3	3.00	2.4	2.2	2.2	2.1	1.9	1.8	1.8	1.7	1.7
	≥4.00	3.5	3.1	2.9	2.7	2.1	2.0	2.0	1.8	1.8
	≤0.75	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	1.00	1.0	1.0	1.1	1.1	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2
≥5.5	1.50	1.5	1.5	1.5	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6	1.6
<6.5	2.00	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.9	1.8	1.8
	3.00	3.4	3.2	3.0	2.9	2.4	2.3	2.3	1.9	1.9
	≥4.00	4.5	4.1	3.9	3.7	2.9	2.7	2.6	2.0	2.0
	≤0.50	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	0.75	1.0	1.0	1.0	1.0	1.1	1.1	1.1	1.0	1.0
	1.00	1.3	1.3	1.3	1.4	1.4	1.5	1.5	1.4	1.4
≥6.5	1.50	2.1	2.1	2.1	2.1	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0
	2.00	2.9	2.8	2.7	2.7	2.4	2.4	2.3	2.3	2.3
	3.00	4.2	3.9	3.7	3.6	3.0	2.8	2.7	2.2	2.2
	≥4.00	5.0	4.6	4.4	4.2	3.3	3.1	2.9	2.7	2.5
			Passeng	er Car Ed	quivalent	s for RV	s (<i>E_R</i>)			
All	All	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)

n. Estimación del porcentaje de tiempo seguimiento o demora PTSF

Este paso se aplica a las carreteras clase I y II, cuando se calculan los flujos de la demanda necesaria se empleará la ecuación 2-9 para estimar el PTSF. (Transportation Research Board, 2010)

$$PTSF_d = BPTSF_d + f_{np,PTSF} \left(\frac{V_{d,PTSF}}{V_{d,PTSF} + V_{o,PTSF}} \right)$$
 2-9

Dónde:

 $PTSF_d$ = Porcentaje del tiempo gastado (% de demora) en la dirección de análisis (decimal)

 $BPTSF_d$ = Porcentaje de base del tiempo siguiente en la dirección de análisis, calculado mediante la ecuación 2-10



 $f_{np,PTSF}$ = Ajuste de PTSF para el porcentaje de las zonas de no rebasar en el segmento de análisis, determinado en la figura 14.

 $V_{d,PTSF}$ = Demanda en el periodo de análisis en la dirección para la estimación PTSF (veh lig/h).

 $V_{o,PTSF}$ = Demanda en el periodo de análisis en el sentido opuesto para la estimación del PTSF (veh lig/h).

El porcentaje de base de tiempo-paso-siguiente (BPTSF) se estimará mediante la ecuación 2-10

$$BPTSF_d = 100 \left[1 - \exp \left(a v_d^b \right) \right]$$
 2-10

Donde a y b son constantes donde los valores se toman de la tabla 15:

Tabla 15PTSF coeficiente para uso en la ecuacion 2-10

Opposing Demand Flow		
Rate, v₀ (pc/h)	Coefficient a	Coefficient b
≤200	-0.0014	0.973
400	-0.0022	0.923
600	-0.0033	0.870
800	-0.0045	0.833
1,000	-0.0049	0.829
1,200	-0.0054	0.825
1,400	-0.0058	0.821
≥1,600	-0.0062	0.817

Nota: Se interpola al valor más próximo a 0.1 como recomienda el HCM (Fuente: Transportation Research Board)

En la tabla 16 de acuerdo al HCM (2010), el factor de ajuste depende de la tasa de flujo de demanda total de las dos vías, a pesar que el factor se aplica a un solo análisis direccional:



Tabla 16

Factor de ajuste de no rebasar o adelantamiento para determinar el PTSF

Total Two-Way Flow Rate,		Pe	rcent No-P	Passing Zo	nes	
$v = v_d + v_o(pc/h)$	0	20	40	60	80	100
	Direct	ional Split	= 50/50			
≤200	9.0	29.2	43.4	49.4	51.0	52.6
400	16.2	41.0	54.2	61.6	63.8	65.8
600	15.8	38.2	47.8	53.2	55.2	56.8
800	15.8	33.8	40.4	44.0	44.8	46.6
1,400	12.8	20.0	23.8	26.2	27.4	28.6
2,000	10.0	13.6	15.8	17.4	18.2	18.8
2,600	5.5	7.7	8.7	9.5	10.1	10.3
3,200	3.3	4.7	5.1	5.5	5.7	6.1
	Direct	ional Split	= 60/40			
≤200	11.0	30.6	41.0	51.2	52.3	53.5
400	14.6	36.1	44.8	53.4	55.0	56.3
600	14.8	36.9	44.0	51.1	52.8	54.6
800	13.6	28.2	33.4	38.6	39.9	41.3
1,400	11.8	18.9	22.1	25.4	26.4	27.3
2,000	9.1	13.5	15.6	16.0	16.8	17.3
2,600	5.9	7.7	8.6	9.6	10.0	10.2
	Direct	ional Split	= 70/30			
≤200	9.9	28.1	38.0	47.8	48.5	49.0
400	10.6	30.3	38.6	46.7	47.7	48.8
600	10.9	30.9	37.5	43.9	45.4	47.0
800	10.3	23.6	28.4	33.3	34.5	35.5
1,400	8.0	14.6	17.7	20.8	21.6	22.3
2,000	7.3	9.7	11.7	13.3	14.0	14.5
		ional Split	= 80/20			
≤200	8.9	27.1	37.1	47.0	47.4	47.9
400	6.6	26.1	34.5	42.7	43.5	44.1
600	4.0	24.5	31.3	38.1	39.1	40.0
800	3.8	18.5	23.5	28.4	29.1	29.9
1,400	3.5	10.3	13.3	16.3	16.9	32.2
2,000	3.5	7.0	8.5	10.1	10.4	10.7
	Direct	ional Split	= 90/10			
≤200	4.6	24.1	33.6	43.1	43.4	43.6
400	0.0	20.2	28.3	36.3	36.7	37.0
600	-3.1	16.8	23.5	30.1	30.6	31.1
800	-2.8	10.5	15.2	19.9	20.3	20.8
1,400	-1.2	5.5	8.3	11.0	11.5	11.9

Nota. Factor de ajuste de no rebasar o adelantamiento para determinar el PTSF (Fuente: Transportation Research Board)

o. Estimación de PFFS

Este paso solo se incluye en el análisis de carreteras de clase III ya que el PFFS no se utiliza en el valor del nivel de servicio para carreteras de clase I y II. (Transportation Research Board, 2010) La estimación del PFFS se lleva acabo con la siguiente ecuación:

$$PFFS = \frac{ATS_d}{FFS}$$
 2-11



p. Determinación del Nivel de servicio y Capacidad

Los niveles de servicio se encontraron mediante la comparación de los criterios adecuados en la tabla 3, la medida utilizada para cada valor deber ser apropiado para cada clase de carretera de dos carriles (Transportation Research Board, 2010)

• Clase I: ATS y PTSF

• Clase II: PTSF

• Clase III: PFFS

q. Determinación de la Capacidad

Según el HCM (2010) la capacidad que existe en una carretera de dos carriles, se ubica en el límite del nivel de servicio E y F, la capacidad en una dirección es 1700 veh lig/h. La capacidad es el índice de flujo, por lo que el factor hora pico en la ecuación 2-3 y 2-7 se establece como 1.00.

$$C_{d ATS} = 1,700 f_{g,ATS} f_{HV,ATS}$$
 2-12

$$C_{d\ PTSF} = 1,700\ f_{g,PTSF}\ f_{HV,PTSF}$$
 2-13

Dónde:

 $C_{d\ ATS}$ = Capacidad en la dirección analizada para condiciones reales, basado en ATS.

 $C_{d\ PTSF}$ = Capacidad en la dirección analizada para condiciones reales, basado en PTSF.

El HCM (2010) recomienda que para carreteras de clase I las capacidades basadas en ATS y PTSF, deben ser calculados, el cálculo inferior representa la capacidad.

Para carreteras de clase II, se calcula basada en el PTSF y para carreteras de clase III se calcula la capacidad basada en el ATS.

2.2.11. Índice Internacional de Rugosidad

En 1986 el banco mundial propone una medida de referencia para la medición de la calidad de rodadura de una vía llamado índice internacional de rodadura (IRI)

"El cálculo matemático del Índice Internacional de Rugosidad está basado en la acumulación de desplazamientos en valor absoluto, de la masa superior con respecto a la masa

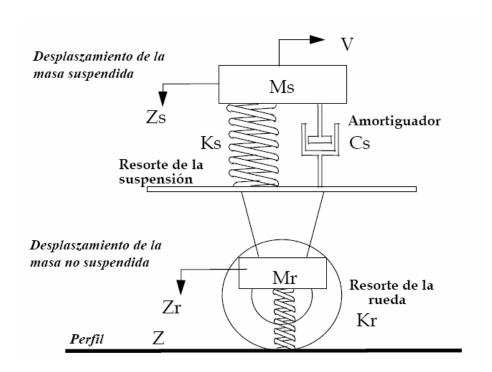


inferior (en milímetros, metros o pulgadas) de un modelo de vehículo (cuarto de carro, Figura 3), dividido entre la distancia recorrida sobre un camino (en m, km. o millas) que se produce por los movimientos al vehículo, cuando éste viaja a una velocidad de 80 km/hr. El IRI se expresa en unidades de mm/m, m/km, in/mi, etc." (Arriaga patiño, Garnica Anguas, & Rico Rodriguez, 1998, pág. 9)

a. Características del Índice Internacional de Rugosidad

Para las características del índice internacional de rugosidad se utiliza el modelo de cuarto coche, este modelo basado en los desplazamientos de un coche estándar registra las características verticales de la vía. (Badilla Vargas, Elizondo Arrieta, & Barrantes Jimenez, 2008). El modelo se observa en la figura 2.

Figura 1Gráfica del modelo cuarto coche

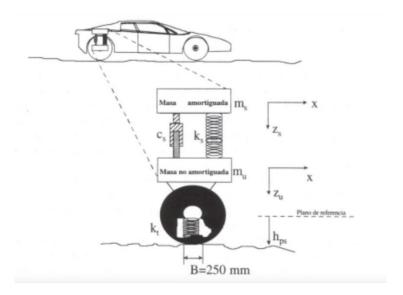


Nota. El grafico presenta la forma gráfica del modelo cuarto coche (Fuente: Determinación de un procedimiento de ensayo para el cálculo del IRI)



Figura 2

Modelo cuarto coche



Nota. El grafico presenta el modelo cuarto coche (Fuente: Curso auscultación de caminos 2009)

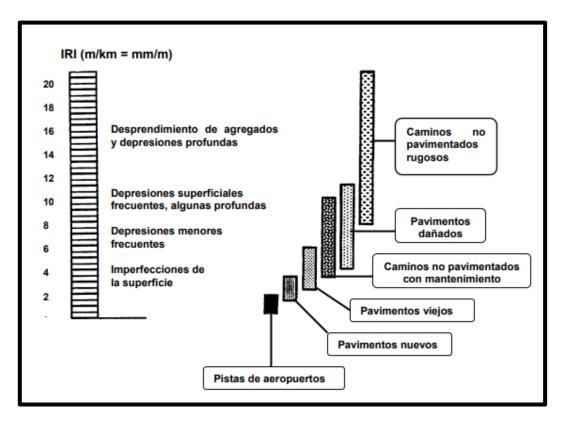
El modelo del cuarto carro, consta del neumático representado por un resorte lineal, por un amortiguador lineal conectado a una masa a través de un resorte. Dicho modelo debe ser ajustado con el sistema de medición tipo respuesta para establecer una correlación.

Las consideraciones más importantes sobre el IRI (Badilla Vargas, Elizondo Arrieta, & Barrantes Jimenez, 2008) son:

- Se determina mediante un cálculo matemático realizado con las ordenadas o cotas de una línea longitudinal cuyo resultado es independiente. (Badilla Vargas, Elizondo Arrieta, & Barrantes Jimenez, 2008)
- Es importante considerar la representatividad de las ordenadas.
- La precisión de los equipos
- El IRI acumula los desplazamientos del sistema de suspensión de un vehículo entre la distancia recorrida por el vehículo a una velocidad de 80 km/hr. En la figura 17 se observa la propuesta del banco mundial de la escala de medición de la regularidad superficial en otros tipos de vías. (Badilla Vargas, Elizondo Arrieta, & Barrantes Jimenez, 2008)
- La categoría de la escala IRI para una vía pavimentada es de 0 a 12 m/km, donde 12 es un camino intransitable y cero es una superficie uniforme (Badilla Vargas, Elizondo Arrieta, & Barrantes Jimenez, 2008)



Figura 3 *Escala de valores del IRI y las características de los pavimentos*



Nota. El grafico indica la escala de valores del IRI y las características de los pavimentos (Fuente: Índice internacional de rugosidad en la red carretera de México)

El estado de la superficie de la vía se puede medir por bueno, regular, malo y muy malo, todo dependerá del valor del IRI como se puede observar en el siguiente cuadro:

Tabla 17Parámetros según la rugosidad superficial del estado de la vía

	Pavimentadas	No
		pavimentadas
Estado	Rugosidad	Rugosidad
Bueno	$0 < IRI \le 2.8$	IRI ≤ 6
Regular	$2.8 < IRI \le 4.0$	6 < IRI ≤ 8
Malo	$4,0 < IRI \le 5,0$	8< IRI ≤ 10
Muy Malo	5< IRI	10 ≤ IRI

Nota. Los valores fueron sacados de Provías Nacional. Gerencia de Planificación y Presupuesto. Elaboración de Diagnóstico de la Unidad de Gestión de Carreteras e Implementación del Sistema de Gestión de Carreteras de Provías Nacional. Lima, noviembre de 2005. (Fuente: MTC)



b. Clasificación de los equipos según el banco mundial

• Clase 1: Perfiles de precisión

Los perfiles de precisión son más exactos para la medición del IRI. La investigadora Ing. Tracy menciona que para el método estático "el perfil longitudinal se debe medir en intervalos no mayores a 250 mm y la precisión en la elevación debe ser de 0.5 mm en pavimentos muy lisos, pudiéndose aumentar en pavimentos rugosos" (Gutierrez Ruiz, 2004, pág. 6)

• Clase 2: Métodos perfilométricos

Son dispositivos que pueden medir el IRI no desempeñan con el requerimiento de la precisión y exactitud sin embargo pueden ser calibrados por otros métodos autónomos. (Gutierrez Ruiz, 2004)

• Clase 3: IRI estimado a partir de ecuaciones de correlación

Por los dispositivos de respuesta dinámica se obtiene el IRI a partir de ecuaciones correlacionadas, este sistema se utilizó en los años 80 y 90. (Gutierrez Ruiz, 2004).

• Clase 4: Evaluación subjetiva y equipos no calibrados

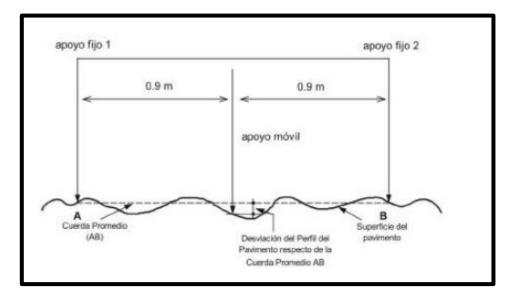
El índice de rugosidad se consigue de una estimación subjetiva o medidas no calibradas para obtener una estimación del pavimento. (Gutierrez Ruiz, 2004)

c. Metodología para la medición de la rugosidad

Del Águila dice: "La determinación de la rugosidad de un pavimento se basa en el concepto de usar la distribución de las desviaciones de la superficie respecto de una cuerda promedio" (Del Aguila Rodriguez, 1999). Para la determinación de la rugosidad se puede trabajar con el equipo Merlín ya que este calcula el desplazamiento vertical entre la superficie de la vía y el punto medio de una línea imaginaria, dicho desplazamiento es el desvío respecto a la cuerda. (Del Aguila Rodriguez, 1999)



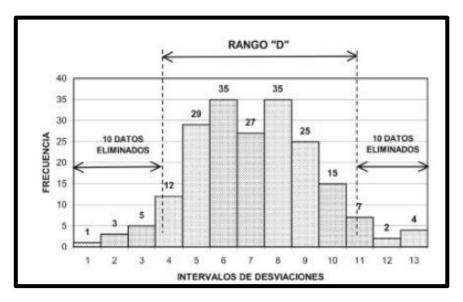
Figura 4 *Medición de las desviaciones de la superficie del pavimento respecto a la cuerda promedio*



Nota. El grafico muestra la medición de las desviaciones de la superficie del pavimento respecto a la cuerda promedio (Fuente: Del Aguila Rodriguez)

El rango de la muestra (D) establece la magnitud de la dispersión, dicho rango es rotundo luego de verificar una separación del 10% de los análisis, el valor D se encuentra en unidades merlin como se ve en la figura 6.

Figura 5 *Histogramas de la distribución de frecuencias*



Nota. El grafico muestra el histograma de la distribución de frecuencias (fuente: Del Aguila Rodriguez)



• Correlaciones D versus IRI

Con el equipo MERLIN se determina la rugosidad siendo relacionada con el índice de rugosidad internacional (IRI), se utilizan las siguientes ecuaciones:

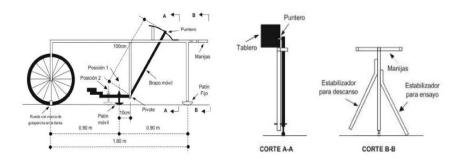
a) Cuando
$$2.4 < IRI > 15.9$$
, entonces $IRI = 0.593 + 0.0471 D$

Para la utilización de la ecuación 2-14 Del Águila menciona que: "La ecuación de correlación establecida es empleada para la evaluación de pavimentos en servicio, con superficie de rodadura asfáltica, granular o de tierra, siempre y cuando su rugosidad se encuentre comprendida en el intervalo indicado" (Del Aguila Rodriguez, 1999)

d. El rugosímetro MERLIN

De acuerdo a la clasificación del banco mundial el equipo MERLIN se ubica en la clase 1 ya que es uno de los equipos que fue diseñado como una variación de un perfilómetro estático y debido a la gran exactitud de sus resultados. El rugosímetro MERLIN es superado solo por el método topográfico (mira y nivel), además, la correlación de los resultados posee un factor de determinación igual a la unidad ($R^2 = 0.98$) con la escala IRI. (Del Aguila Rodriguez, 1999)

Figura 6Esquema del rugosímetro MERLIN



Nota. En el grafico se observa el esquema del rugosimetro MERLIN (Fuente: Del Aguila Rodriquez)

2.3.Hipótesis

2.3.1. Hipótesis General

Con la condición de la superficie de rodadura en el pavimento flexible de la vía Pisac— Oallantaytambo se demostrará que nos proporciona un adecuado nivel de servicio y capacidad de la vía aplicando la metodología HCM 2010, año 2020.



2.3.2. Hipótesis Especificas

2.3.2.1 Hipótesis especifica N° 01

El estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible de la vía Pisac – Ollantaytambo reduce la velocidad de flujo libre del nivel de servicio. 2020

2.3.2.2 Hipótesis especifica N° 02

El estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible nos proporciona un adecuado nivel de servicio y capacidad de la vía en la ruta Pisac – Ollantaytambo aplicando la metodología HCM 2010, año 2020

2.3.2.3 Hipótesis especifica N° 03

El índice de rugosidad de la vía tiene un alto nivel de correlación estadística con la velocidad.

2.4. Variables

2.4.1. Identificación de variables

2.4.1.1. Variables Dependientes

• Condición de la superficie de rodadura en el pavimento

a) Indicador Variable Dependiente

- Índice internacional de rugosidad (IRI)
- Velocidad

2.4.1.2. Variables Independientes

- Capacidad Vial
- Nivel de Servicio

2.4.1.3.Indicador Variables Independientes

• Velocidad de flujo libre



2.4.2. Operacionalización de variables

			Operaciona	lización de variab	oles
Tipo Variable	de	Definición	Dimensiones	Indicador	Instrumento
v ur iubic		•	Variable Deper	ndiente	
Condición o	de	Es un valor	Nivel del	Índice	Ficha de observación
la superficie rodadura en pavimento		numérico que índica el estado del pavimento que varía desde cero (0), para un pavimento fallado, hasta cien (100), para un pavimento en perfecto estado.	pavimento	internacional de rugosidad (IRI)	Equipo Merlín
		V	ariable Indepe	endiente	
Nivel de Servicio		describe que tan bien se encuentra el servicio de transporte desde la perspectiva del usuario o de un viajero	Nivel de servicio A, B, C, D, E y F	Máxima intensidad Porcentaje de promedio de viaje (ATS) Porcentaje de tiempo de seguimiento (PTSF) Porcentaje de la velocidad de flujo libre (PFFS)	Ficha de observación Velocímetro
Capacidad '	Vial	Es el número máximo de vehículos por unidad de tiempo que pasa por una sección de la vía	Nivel de la capacidad vehicular.	Capacidad en la dirección analizada para condiciones reales	Ficha de observación Velocímetro



2.5.Definición de términos básicos

Calidad: Describe que tan bien se encuentra el servicio de transporte desde la perspectiva del usuario o de un viajero

Capacidad: Es el número máximo de vehículos por unidad de tiempo que pasa por una sección de la vía

Capacidad ideal: Es el número máximo de vehículos por unidad de tiempo que pasa por una sección de la vía en condiciones óptimas.

Carretera: Camino para el tránsito de vehículos motorizados

Carretera de clase I: Los conductores viajan a velocidades respectivamente altas, son vías principales interurbanas, conectores primarios.

Carretera de clase II: Los conductores no viajan a altas velocidades, funcionan como vías de acceso a las vías de clase I, sirviendo como vías arteriales o pasando por terrenos accidentados

Carretera de clase III: Sirven en zonas relativamente desarrolladas. El tránsito de la zona desarrollada a menudo se mezcla con el de la vía

Condiciones de calzada: son aquellas que engloba el diseño geométrico de las carreteras, el estado del pavimento que podrían afectar la velocidad.

Condiciones ideales: conjunto de condiciones estándares específicos como el buen tiempo meteorológico, las condiciones óptimas del pavimento y la no existencia de impedimentos al flujo del tránsito

Demanda: Cantidad de transito que maneja un tramo dado de vía.

Densidad: Representa al volumen del periodo de análisis entre velocidad media de recorrido.

Factor hora punta: Es la relación entre el volumen o intensidad de vehículos que pasan por un segmento determinado durante la hora pico entre periodos dentro de la hora punta.

Highway Capacity Manual (HCM): Manual de Capacidad de Carreteras



Índice internacional de Rugosidad (IRI): Medición de la calidad de rodadura de una vía.

Índice medio diario: Promedio aritmético de los volúmenes diarios para todos los días del año en una sección dada de la vía.

Intensidad vehicular: Cuantifica la cantidad de vehículos que transitan por un espacio en un tiempo determinado.

Nivel de servicio: Describe que tan bien se encuentra el servicio de transporte desde la perspectiva del usuario o de un viajero

Perfilometros: Equipos que miden el índice de rugosidad

Porcentaje de tiempo seguimiento o demora (PTSF): Es la libertad de maniobra y comodidad

Porcentaje de velocidad de flujo libre (PFFS): Representa al desplazamiento de los vehículos que viajan cerca al límite de velocidad

Rugosimetro MERLIN: equipos que fue diseñado como una variación de un perfilómetro estático

Velocidad: Está definida como la distancia de viaje que atraviesa un vehículo en un segmento de la vía en un tiempo determinado

Velocidad de flujo libre (FFS): los vehículos que circulan en óptimas condiciones se estima la velocidad media, esto quiere decir que los conductores conducen a velocidades deseadas sin limitaciones

Velocidad media de recorrido: Es el tiempo que un vehículo tarda en realizar un deslizamiento.

Velocidad media espacial: Media armónica de las velocidades de los vehículos.

Velocidad media temporal: Son las velocidades de los vehículos que circulan por un lugar durante un momento de tiempo



Velocidad promedio de viaje (ATS): La distancia del tramo entre el tiempo de viaje medio empleado por un vehículo

Volumen horario de diseño: Es el mayor volumen en una hora.

Volumen vehicular: Cantidad de vehículos que transitan por un espacio en un tiempo determinado.



CAPITULO 3: MÉTODO

3.1.Alcance del estudio

3.1.1. Alcance Correlacional Explicativo

Se correlaciona la velocidad y el índice de rugosidad para definir si existe una relación matemática entre ellos y por medio del resultado se precisa el nivel de servicio y la capacidad vial incrementando un factor de rugosidad a la formula.

3.2.Diseño de Investigación

3.2.1. Diseño no experimental

La investigación es no experimental, no se busca manipular las variables para llegar a conocer el factor de calibración.

3.3.Población

Velocidad a ser medido en los tramos de la vía Pisac – Ollantaytambo.

3.4.Muestra

3.4.1. Requerimiento del tamaño de la muestra.

Para obtener una muestra adecuada de velocidades es importate satisfacer las condiciones estadísticas, para calcular el número de velocidades a ser medidas usamos la siguiente ecuación (Direccion Regional de Ordenacion del territorio, 2000)

$$N = \left(\frac{SK}{E}\right)^2$$

Donde,

N = tamaño mínimo de la muestra

S = desviación estándar estimada de la muestra (KPH)

K = constante que corresponden al nivel de confianza deseado

E = error permitido en el estimado de la velocidad



En estudios de velocidades previos no fueron determinados las velocidades instantáneas entonces usando la tabla 5 se puede realizar un estimado razonable de acuerdo al tipo de vía y el área de tránsito (Direccion Regional de Ordenacion del territorio, 2000).

Tabla 18Desviaciones Estándar de Velocidades Instantáneas para Determinar el Tamaño de la Muestra y Sentido

	•	Desviación Estándar
Área de Tránsito	Tipo de Carretera	Media (kph)
Rural	2 carriles	8,5
Rural	4 carriles	6,8
Intermedio	2 carriles	8,5
Intermedio	4 carriles	8,5
Urbana	2 carriles	7,7
Urbana	4 carriles	7,9
Valor Redondeado		8,0

Nota. De acuerdo a la tabla 18 se puede observar que la desviación estándar media varía entre 7.9 y 8.5 KPH en las diferentes áreas de tránsito y tipo de vía debido a la limitación variabilidad en las medidas de la dispersión de la velocidad, la dirección de ordenación del territorio de México recomienda usar el valor de 8.0 KPH para cualquier tipo de carretera y área de tránsito (Direccion Regional de Ordenacion del territorio, 2000).

La dirección de ordenación del territorio de México nos dice: "La constante K depende del nivel de confianza (la probabilidad que la velocidad media sea una estimación valida). Un valor de 2.00 se usa a menudo y proporciona un nivel de confianza de 95.5 %. Si un nivel de confianza mayor es requerido, un valor para K=3 establece un nivel de confianza del 99.7%. Valores adicionales para la constante K se presentan en el cuadro 3.2" (Direccion Regional de Ordenacion del territorio, 2000, pág. 15).



Tabla 19Constantes Correspondientes al Nivel de Confianza

Constante, K	Nivel de Confianza (%)
1,00	68,3
1,50	86,6
1,64	90,0
1,96	95,0
2,00	95,5
2,50	98,8
2,58	99,0
3,00	99,7

También nos dice: "El error permitido "E" en el estimado de la velocidad depende de la precisión requerida en el estimado de la velocidad media. Esta medida es una tolerancia absoluta, esto quiere decir que el error absoluto se especifica como +/- un valor seleccionado. La ecuación anterior determina el número mínimo de observaciones necesarias, sin embargo, bajo ninguna circunstancia, el tamaño de la muestra puede ser menor que 30" (Direccion Regional de Ordenacion del territorio, 2000, pág. 16).

"Si la estadística de interés es un valor diverso a la media, como por ejemplo el 85 percentil de las velocidades, entonces la siguiente ecuación es la apropiada para determinar el tamaño requerido de la muestra" (Direccion Regional de Ordenacion del territorio, 2000, pág. 16) :

$$N = \frac{S^2 K^2 (2 + U^2)}{2E^2}$$

Donde,

N = tamaño de la muestra mínimo

S = desviación estándar estimada para el muestreo

K = constante correspondiente para el nivel de confianza deseado

E = error permitido en el estimado de la velocidad (KPH)

U = constante correspondiente a la estadística de velocidad deseada; para velocidad media, use 0,00; para el 15 o 85 percentil, use 1,04; para el 5 o 95 percentil, use 1,64..."

Para el presente estudio se consideró el tamaño de la muestra mínima desarrollado por Cesar y Luis en 2017 considerando la desviación normal de la muestra identificado con el símbolo S con un valor redondeado de 8, el valor K para un nivel de confiabilidad al 95.5



% es 2, el error permitido en la estimación de la velocidad de punto con símbolo E es ±2.5 km/h, la U para percentil 85 es 1.04. (Brito Galarza & Torres Navas, 2017), en la siguiente ecuación se muestra el procedimiento para el tamaño mínimo de la muestra:

$$N = \frac{8^2 * 2^2 (2 + 1.04^2)}{2 * 2.5^2}$$
$$N = \frac{788.8896}{12.5}$$
$$N = 63$$

Para trabajar con un nivel de confiabilidad del 95.5% y un error de ± 2.5 km/h se deberá medir un tamaño mínimo de muestra de 63 casos de velocidad.

3.5. Técnicas e instrumentos de recolección de datos

3.5.1. Técnica en la recolección de datos de la Rugosidad

Para el ensayo se realiza 200 lecturas cada dos metros de distancia equivalente a un giro de la rueda del equipo merlín siguiendo la huella exterior de los vehículos que dejan marca en el pavimento, la lectura nos muestra las irregularidades que existe en el pavimento. (Del Aguila Rodriguez, 1999)

El formato contiene 20 filas y 10 columnas, su llenado es de arriba hacia abajo y de izquierda a derecha, se llena los valores que nos proporciona el tablero del equipo merlín con lecturas que varían entre 1 al 50, la medición empleada debe ser continua a una velocidad promedio de 2km/h. (Del Aguila Rodriguez, 1999)

Para evaluación se consideró 6 tramos similares, rectos, con una distancia de 2km, como se observa en la figura 8.



Figura 7 *Tramos de la carretera*



Nota. En el grafico se observa los tramos de la carretera (fuente: google earth)

Tabla 20 *Tramos evaluados de la carretera pisac - ollantaytambo*

Tramo	kilómetro	Cota inicial Dirección derecha	Cota final Dirección izquierda
Tramo 01: Pisac	2 km	30+760	32+760
Tramo 02: Lamay	2 km	39+766	41+766
Tramo 03: Calca	2 km	49+000	51+000
Tramo 04: Yucay	2 km	62+572	64+572
Tramo 05: Moccopata	2 km	71+850	73+850
Tramo 06: Yanahuara	2 km	77+000	79+000

Nota. En la tabla se describe los 6 tramos de 2km cada uno.

Se utilizó la ficha de observación utilizando el formato de la metodología para la determinación de rugosidad de los pavimentos de Pablo del Águila Rodríguez como se observa en la figura 22.



En campo se realizó el levantamiento de la rugosidad en los dos kilómetros obteniendo un promedio del índice de rugosidad como se observa en la tabla 21.

Tabla 21Promedio del índice de rugosidad por tramo

TRAMO	DIRECCIÓN	ÍNDICE DE PROMEDIO RUGOSIDAD
PISAC	DERECHO	6.7 5.2 6.2 5.7 5.3 5.83
	IZQUIERDO	5.8 6.4 5.3 5.2 6.2 5.79
LAMAY	DERECHO	4.8 5.1 5.1 4.8 6.1 5.19
	IZQUIERDO	6.9 5.7 6.5 6.7 5.9 6.33
CALCA	DERECHO	3.3 4.1 4.2 3.9 6.5 4.40
	IZQUIERDO	6.4 3.4 3.2 4.1 2.7 3.97
YUCAY	DERECHO	4.2 3.8 3.7 3.9 6.7 4.44
	IZQUIERDO	3.8 3.0 2.9 2.9 2.5 3.00
MOCCOPATA	DERECHO	2.9 3.7 3.8 4.8 4.2 3.89
	IZQUIERDO	4.5 3.9 5.2 3.8 3.4 4.17
YANAHUARA	DERECHO	6.3 6.1 4.5 4.3 4.7 5.20
	IZQUIERDO	2.8 3.4 3.3 4.6 3.7 3.57

Nota. En la tabla se observa el promedio del índice de rugosidad por dirección de cada tramo estudiado. En el anexo se observa el procedimiento y cálculo del índice de rugosidad.



Figura 8

Formato de recolección de campo medición de la rugosidad con merlín

	YECTO : _ SECTOR :							ERADOR_			
-	TRAMO : _ CARRIL :							FECHA			
	SAYO N°			KM		+	· 	HORA		:	
	_			'				_		·	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	Tipo de pavimento:	
										Afirmado	
										Base Granular	
										Base Imprimida	
										Tratamiento Bicapa	
										Carpeta en frio	
										Carpeta en caliente	
										Recapeo asfaltico	
										Sello	
										Otro	
BSERV	'ACIONES	:									

Nota. En el grafico se observa el formato de recolección de campo medición de la rugosidad con merlín (Fuente: metodología para la determinación de rugosidad de los pavimentos)



3.5.2. Técnica en la recolección de datos de la velocidad

Para la técnica de recolección de datos de la velocidad el programa de asistencia técnica en trasporte urbano para las ciudades medias mexicanas (Direccion Regional de Ordenacion del territorio, 2000) recomienda que los levantamientos en campo de todas las velocidades deben ser representativos y aleatorios, el primer paso en campo es observar el primer vehículo en un pelotón para evitar que los vehículos que viajen detrás estén a su misma velocidad y no puedan rebasarlo, como segundo paso la presencia de vehículos pesados debe ser de acuerdo al flujo de tránsito, como tercer paso evitar que el muestreo vehículos que viajan a altas velocidades sea una proporción muy alta (Direccion Regional de Ordenacion del territorio, 2000). Para la recolección de datos se utilizó un medidor de velocidad "Bushnell speed radar gun" y se usó una ficha de observación como se muestra en la figura 23 el equipo Bushnell tiene una precisión de +/- 2 km por hora y un rendimiento de velocidad de coche de 16 a 322 km/hr a 457 metros.

Para el análisis y cálculo de la velocidad de flujo libre, para el método practico corresponde analizar con 85 percentil (Gallegos Lopez, 1997), como se observa en la tabla 22

Tabla 22Velocidad percentil 85 por tramo

TRAMO	DIRECCIÓN	VELOCIDAD 85 percentil Km/h
PISAC	DERECHO	63
	IZQUIERDO	65
LAMAY	DERECHO	87
	IZQUIERDO	90.2
CALCA	DERECHO	60
	IZQUIERDO	60
YUCAY	DERECHO	78
	IZQUIERDO	75.2
MOCCOPATA	DERECHO	64.4
	IZQUIERDO	75.2
YANAHUARA	DERECHO	70
	IZQUIERDO	64.4

Nota. En la tabla se observa por dirección de cada tramo la velocidad 85 percentil.



Figura 9Formato de recolección de campo medición de velocidad

Nombre de la via:					
Evaluado por:			- Ensavo N	ı,ı°•	
Fecha:			_ LIISAYU I	N°: M:	
Tramo:			Hora:		
Dirección			- 101	d	
Direction	Automoviles km/h	Autobuses kr	m/h	Camiones km/h	
	Automoviles kinyn	/ tatobases ki		Carmones kinyii	
2					
3					
4					
5					
6					
7					
8					
9					
10					
11					
12					
13					
14					
15					
16					
17					
18					
19					
20					
21					
22					
23					
24					
25					
TOTAL					

Nota. En el grafico se observa el formato de recolección de campo medición de velocidad (Fuente.

3.6. Validez y confiabilidad de instrumentos

El instrumento para la rugosidad merlín son fichas de observación de la metodología para la determinación de rugosidad de los pavimentos de Pablo del Águila Rodríguez (Del Aguila Rodriguez, 1999).



3.7.Plan de Análisis de datos.

Para el plan de análisis de datos se procede a relacionar la velocidad y rugosidad de la vía, con los datos que se observa en la tabla 23:

Tabla 23Datos de la rugosidad y velocidad de la vía

TRAMO	DIRECCIÓN	ÍNDICE DE RUGOSIDAD	VELOCIDAD
PISAC	DERECHO	5.83	63
	IZQUIERDO	5.79	65
LAMAY	DERECHO	5.19	87
	IZQUIERDO	6.33	90.2
CALCA	DERECHO	4.40	60
	IZQUIERDO	3.97	60
YUCAY	DERECHO	4.44	78
	IZQUIERDO	3.00	75.2
MOCCOPATA	DERECHO	3.89	64.4
	IZQUIERDO	4.17	75.2
YANAHUARA	DERECHO	5.20	70
	IZQUIERDO	3.57	64.4

Nota. En la tabla se observa los valores del índice de rugosidad y velocidad que serán correlacionados.

En la tabla 10 se muestra el cuadro resumen de la correlación que fue desarrollado con el software spss y en la tabla 24 el resumen del plan de análisis de datos.

Tabla 24Cuadro resumen de la correlación de la velocidad y la rugosidad

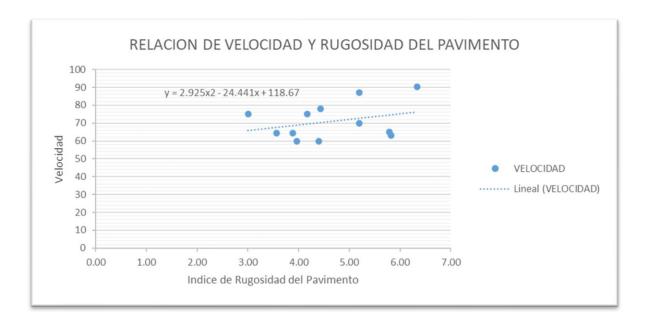
Resumen del modelo									
Error Estadísticos de cambio									
Modelo	R	R cuadrado	R cuadrado ajustado	estándar de la estimación	Cambio en R cuadrado	Cambio en F	gl1	gl2	Sig. Cambio en F
1	,316ª	,100	,010	10,12388	,100	1,113	1	10	,316

a. Predictores: (Constante), Rugosidad

Se procede a correlacionar los datos de la tabla 11 obteniendo un coeficiente de determinación R² igual a 0.316945, en la imagen 24 el eje "x" es la rugosidad y el eje "y" la velocidad, la correlación se ajustó a una curva polinómica de grado dos, obteniendo la ecuación:

$$Y = 2.925X^2 - 24.441X + 188.67...$$
 (a)

Tabla 25Correlación de velocidad y rugosidad del pavimento



Nota. En la tabla se observa la correlación de velocidad y rugosidad del pavimento.

La velocidad ideal en carreteras de acuerdo al reglamento de tránsito es 90 km/h, con la ecuación de correlación de la rugosidad y velocidad se establece la condición de disminución de velocidad como se observa en la tabla 26:



Tabla 26Condición de disminución de velocidad

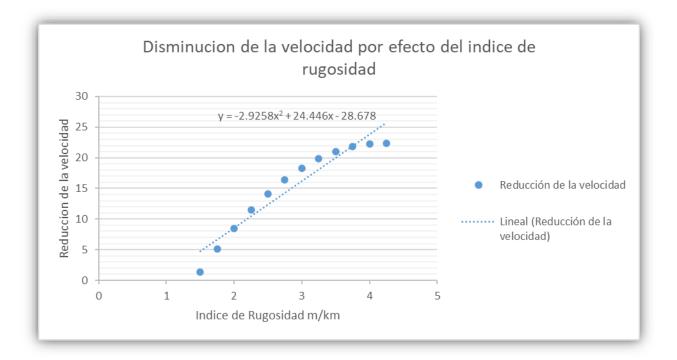
IRI m/km	Disminución de la velocidad km/h
1.5	1.41
1.75	5.14
2.00	8.51
2.25	11.51
2.50	14.15
2.75	16.42
3.00	18.33
3.25	19.87
3.50	21.04
3.75	21.85
4.00	22.29
4.25	22.37

Nota. En la tabla se observa la condición de disminución de velocidad, con los valores obtenidos se procede a realizar una segunda correlación.

Se procede a correlacionar obteniendo un coeficiente de determinación R² igual a 0.9596; en la imagen 25, donde el eje "x" es el índice de rugosidad de la vía y el eje "y" es la reducción de velocidad, obteniendo la ecuación:

$$Y = -2.9258X^2 + 24.446X + 28.678.....$$
 (b)

Tabla 27Disminución de la velocidad por efecto del índice de rugosidad



Nota. En la tabla se puede observar la disminución de la velocidad por efecto del índice de rugosidad.

En la tabla 27 se observa la disminución de velocidad utilizando la ecuación a, en la ecuación b no es necesario disminuir con la velocidad ideal como se realiza en la ecuación a, obteniendo los resultados en la tabla 35.

El resultado de la correlación de las variables velocidad y rugosidad de la vía arroja un valor de 0.3169, que lo caracteriza como un coeficiente de correlación débil; con el polinomio de grado dos, como se observa en la tabla 27, hallamos la reducción de velocidad con valores del índice de rugosidad y una velocidad de 90 km/h obteniendo los valores de la tabla 35; con los nuevos valores correlacionados obtenemos un valor de 0.9596 que lo caracteriza como un coeficiente de correlación fuerte.



Tabla 28 *Plan de análisis de datos*

Hipótesis a ser	Hipótesis Nula	Nivel de	Estadística de	Regla de
probada		significancia	Prueba	Decisión
El índice de rugosidad de la vía tiene un alto nivel de correlación estadística con la velocidad	El índice de rugosidad de la vía tiene un alto nivel de correlación estadística con la velocidad	0.3169	Pearson	0.10

Nota. En la tabla se observa el nivel de significancia que es 0.3169 y la estadística de prueba fue mediante Pearson.

Con los nuevos lineamientos del índice de rugosidad y la reducción de la velocidad incrementamos en negativo el polígono de grado dos a las fórmulas de la velocidad de flujo libre con mayores tasas de flujos (ecuación 2-15) y a la velocidad de flujo libre mediante estimación (ecuación 2-16).

Análisis de la Velocidad de Flujo Libre

Para conocer el nivel de servicio y la capacidad vial, el primer paso es hallar la velocidad de flujo libre, para ello se debe considerar trabajar con la primera ecuación para velocidad de campo en mayores tasas de flujo, esto quiere decir cuando se supera los 200 vehículos en una hora (ecuación 2-1) o mediante la estimación (ecuación 2-2) cuando estimamos una velocidad que puede ser la de diseño o norma.

Para esta investigación se propone hallar el nivel de servicio y la capacidad mediante las dos ecuaciones incorporando el factor de rugosidad

Primero hallaremos el nivel de servicio y la capacidad de la vía con la primera ecuación 2-1 velocidad de campo en mayores tasas de flujo es la siguiente:

$$FFS = S_{FM} + 0.00776 \frac{V}{F_{HV,ATS}}$$
 2-1



Dónde:

FFS = Velocidad de flujo libre (mi/h)

 $F_{HV,ATS}$ = Factor de ajuste de vehículos pesados para ATS

V = Velocidad de flujo de la demanda total, ambas direcciones, durante el periodo que se tomó la muestra de velocidades (veh/h)

 S_{FM} = Velocidad media de la muestra (V >200 veh/h), en mi/h

Una vez hallado el nivel de servicio y la capacidad con la ecuación 2-1 realizamos la misma evaluación con la ecuación 2-15 incorporando el factor de rugosidad ($Y = -2.9258X^2 + 24.446X + 28.678$) como se observa a continuación:

$$FFS = S_{FM} + 0.00776 \frac{v}{F_{HV,ATS}} - fr$$
 2-15

Dónde:

FFS = Velocidad de flujo libre (mi/h)

 $F_{HV,ATS}$ = Factor de ajuste de vehículos pesados para ATS

V = Velocidad de flujo de la demanda total, ambas direcciones, durante el periodo que se tomó la muestra de velocidades (veh/h)

 S_{FM} = Velocidad media de la muestra (V >200 veh/h), en mi/h

fr = Factor de la rugosidad (IRI), en mi/h

El siguiente paso es volver a realizar la evaluación mediante la estimación de velocidad (ecuación 2-2),

$$FFS = BFFS - F_{LS} - F_{UN}$$
 2-2

Dónde:

 F_{LS} = Factor de ajuste por ancho de carril y arcén (mi/h)

FFS = Velocidad de flujo libre (mi/h)

 F_{UN} = Factor de ajuste para la densidad de punto de acceso (mi/h)

BFFS = Velocidad de flujo libre base (mi/h)

Como se puede observar en la ecuación 2-2 no posee el factor de rugosidad por lo que incorporamos el factor de rugosidad como se observa a continuación y volvemos a realizar el ejercicio para conocer el nivel de servicio y la capacidad de la vía.

$$FFS = BFFS - F_{LS} - F_{UN} - fr 2-16$$

Dónde:

 F_{LS} = Factor de ajuste por ancho de carril y arcén (mi/h)

FFS = Velocidad de flujo libre (mi/h)

 F_{UN} = Factor de ajuste para la densidad de punto de acceso (mi/h)

BFFS = Velocidad de flujo libre base (mi/h)

fr = Factor de la rugosidad (IRI), en mi/h



CAPITULO 4: RESULTADOS

4.1. Resultados respecto a los objetivos específicos

4.1.1. Resultados respecto al objetivo específico N° 01

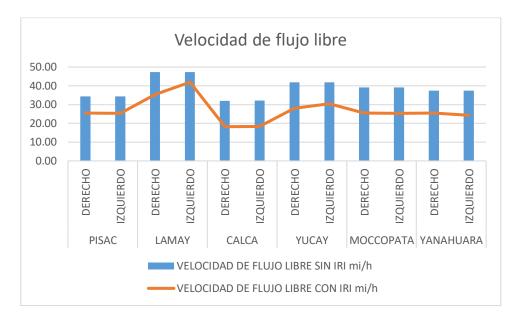
El objetivo específico N° 01 menciona: "Evaluar comparativamente de la velocidad de flujo libre del nivel de servicio en relación al estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la vía Pisac – Ollantaytambo. 2020". La tabla 14 velocidad de flujo libre proporciona los resultados de la velocidad de flujo libre en relación al estado de superficie de la carretera.

Tabla 29Velocidad de Flujo Libre mediante mayores tasas de flujo

			VELOCIDAD DE F	LUJO LIBRE		
TRAMO	DIRECCION	VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE SIN IRI mi/h	VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE SIN IRI km/h	VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE CON IRI mi/h	VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE CON IRI km/h	REDUCCION DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE EN %
PISAC	DERECHO	34.41	55.38	25.47	40.99	25.98%
FISAC	IZQUIERDO	34.45	55.44	25.27	40.67	26.65%
LAMAY	DERECHO	47.31	76.14	35.44	57.04	25.09%
LAWAT	IZQUIERDO	47.26	76.06	41.94	67.50	11.26%
CALCA	DERECHO	32.06	51.60	18.24	29.35	43.11%
CALCA	IZQUIERDO	32.14	51.72	18.31	29.47	43.03%
YUCAY	DERECHO	41.80	67.27	28.02	45.09	32.97%
TOCAT	IZQUIERDO	41.85	67.35	30.46	49.02	27.22%
МОССОРАТА	DERECHO	39.22	63.12	25.46	40.97	35.08%
WIOCCOPATA	IZQUIERDO	39.22	63.12	25.31	40.73	35.46%
YANAHUARA	DERECHO	37.39	60.17	25.46	40.97	31.91%
TANAHUAKA	IZQUIERDO	37.42	60.22	24.25	39.03	35.18%



Figura 10Velocidad de Flujo Libre mediante mayores tasas de flujo



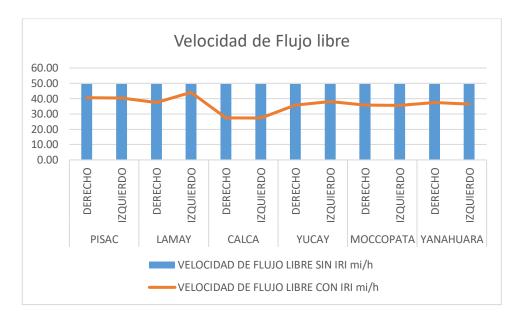
Nota. En el grafico se puede observar la diferencia de la velocidad de Flujo Libre con índice de rugosidad y sin índice de rugosidad.

Tabla 30 *Velocidad de Flujo Libre mediante estimación*

VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE								
TRAMO	DIRECCION	VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE SIN IRI mi/h	VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE SIN IRI km/h	VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE CON IRI mi/h	VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE CON IRI km/h	REDUCCION DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE EN %		
PISAC	DERECHO	49.60	79.82	40.66	66.44	18.02%		
TISAC	IZQUIERDO	49.60	79.82	40.42	65.05	18.51%		
LAMAY	DERECHO	49.60	79.82	37.55	60.43	24.29%		
	IZQUIERDO	49.60	79.82	44.11	70.99	11.07%		
CALCA	DERECHO	49.60	79.82	27.36	44.03	44.84%		
CALCA	IZQUIERDO	49.60	79.82	27.34	44.00	44.88%		
YUCAY	DERECHO	49.60	79.82	35.82	57.65	27.78%		
TUCAT	IZQUIERDO	49.60	79.82	38.21	61.49	22.96%		
МОССОРАТА	DERECHO	49.60	79.82	35.84	57.68	27.74%		
WIOCCOPATA	IZQUIERDO	49.60	79.82	35.69	57.44	28.04%		
YANAHUARA	DERECHO	49.60	79.82	37.59	60.50	24.21%		
TANAHUANA	IZQUIERDO	49.60	79.82	36.36	58.52	26.69%		

Nota. En la tabla se observa la estimación de la velocidad de flujo libre en millas por hora, convertido a kilómetros por hora y en porcentaje la reducción de velocidad de flujo libre.

Figura 11Velocidad de Flujo Libre mediante estimación



Nota. En la figura se observa la velocidad de flujo libre con índice de rugosidad y sin índice de rugosidad.

4.1.2. Resultados respecto al objetivo específico N° 02

El objetivo específico N° 02 menciona: "Evaluar comparativamente del nivel de servicio y la capacidad de la vía aplicando la metodología HCM 2010 en relación al estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la ruta Pisac – Ollantaytambo. 2020" la tabla 16 y tabla 17 nos proporciona los resultados del nivel de servicio y capacidad de la vía en relación al estado de superficie de la carretera (IRI).



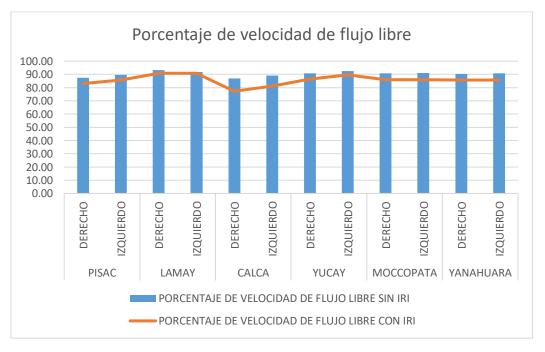
Tabla 31Porcentaje de velocidad de flujo libre y nivel de servicio mediante mayores tasas de flujo

		PORCENTAJE DE	VELOCIDAD DE FLU	JO LIBRE Y NIVEL DE	SERVICIO	
TRAMO	DIRECCION	PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE SIN IRI	NIVEL DE SERVICIO SIN IRI	PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE CON IRI	NIVEL DE SERVICIO CON IRI	REDUCCION DEL PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE EN %
PISAC	DERECHO	87.52	В	83.14	С	5.01%
FISAC	IZQUIERDO	89.60	В	85.82	В	4.22%
LAMAY	DERECHO	93.17	Α	90.89	В	2.45%
LAWIAT	IZQUIERDO	91.77	Α	90.73	В	1.14%
CALCA	DERECHO	87.07	В	77.26	С	11.26%
CALCA	IZQUIERDO	89.20	В	81.05	С	9.14%
YUCAY	DERECHO	90.96	В	86.51	В	4.89%
TOCAT	IZQUIERDO	92.47	Α	89.66	В	3.04%
МОССОРАТА	DERECHO	90.88	В	85.95	В	5.42%
WIOCCOPATA	IZQUIERDO	91.00	В	86.06	В	5.43%
YANAHUARA	DERECHO	90.33	В	85.80	В	5.01%
TANAHUAKA	IZQUIERDO	90.82	В	85.84	В	5.48%

Nota. En la tabla se observa la diferencia del nivel de servicio y la diferencia del porcentaje de velocidad de flujo libre con índice de rugosidad y sin índice de rugosidad

Figura 12

Porcentaje de velocidad de flujo libre mediante mayores tasas de flujo



Nota. El grafico muestra la diferencia del porcentaje de velocidad de flujo libre sin índice de rugosidad y con índice de rugosidad

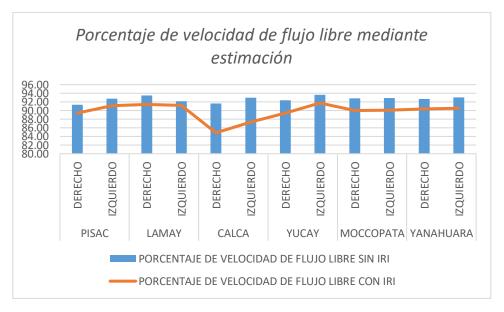


Tabla 32Porcentaje de velocidad de flujo libre y nivel de servicio mediante estimación

		PORCENTAJE DE	VELOCIDAD DE FLU	JO LIBRE Y NIVEL DE	SERVICIO	
TRAMO	DIRECCION	PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE SIN IRI	NIVEL DE SERVICIO SIN IRI	PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE CON IRI	NIVEL DE SERVICIO CON IRI	REDUCCION DEL PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE EN %
PISAC	DERECHO	91.34	В	89.44	В	2.08%
FISAC	IZQUIERDO	92.78	Α	91.14	В	1.77%
LAMAY	DERECHO	93.49	Α	91.40	В	2.24%
LAMAI	IZQUIERDO	92.16	Α	91.18	В	1.06%
CALCA	DERECHO	91.64	В	84.84	В	7.42%
CALCA	IZQUIERDO	93.00	Α	87.31	В	6.12%
YUCAY	DERECHO	92.38	Α	89.45	В	3.17%
IOCAI	IZQUIERDO	93.65	Α	91.75	Α	2.03%
МОССОРАТА	DERECHO	92.79	Α	90.02	В	2.99%
WIOCCOPATA	IZQUIERDO	92.88	Α	90.11	В	2.98%
YANAHUARA	DERECHO	92.71	Α	90.39	В	2.50%
TAIVAHUAKA	IZQUIERDO	93.08	Α	90.56	В	2.71%

Nota. En la tabla se observa la diferencia de flujo libre y nivel de servicio mediante el procedimiento de estimación.

Figura 13Porcentaje de velocidad de flujo libre mediante estimación



Nota. En el grafico se observa la diferencia del porcentaje de velocidad de flujo libre mediante estimación



Tabla 33Capacidad de la Vía

	CAPACIDAD DE LA VIA CAPACIDAD DE												
TRAMO	DIRECCION	LA VIA SIN IRI veh/h	CAPACIDAD DE LA VIA SIN IRI veh/h										
PISAC	DERECHO	1624	1624										
FISAC	IZQUIERDO	1594	1594										
LAMAY	DERECHO	1565	1565										
LAWAT	IZQUIERDO	1598	1598										
CALCA	DERECHO	1564	1564										
CALCA	IZQUIERDO	1519	1519										
YUCAY	DERECHO	1583	1583										
TOCAT	IZQUIERDO	1550	1550										
МОССОРАТА	DERECHO	1592	1592										
WIOCCOPATA	IZQUIERDO	1590	1590										
YANAHUARA	DERECHO	1529	1529										
TANAHUAKA	IZQUIERDO	1516	1516										

Nota. La capacidad de la Vía no sufre ninguna alteración por el índice de rugosidad, esto debido que el factor de rugosidad se incluye en la velocidad de flujo de saturación y la misma no se incluye en la fórmula de la capacidad.

4.1.3. Resultados respecto al objetivo específico N° 03

Evaluar el nivel de correlación estadística de los factores velocidad e índice de rugosidad.

El resultado de la primera correlación de las variables velocidad y rugosidad de la vía arroja un valor de 0.3169, que lo caracteriza como un coeficiente de correlación débil, con el polinomio de grado dos obtenemos la reducción de velocidad con valores del índice de rugosidad, con los nuevos valores correlacionados obtenemos un valor de 0.9596 que lo caracteriza como un coeficiente de correlación fuerte, con los nuevos lineamientos del índice de rugosidad y la reducción de la velocidad incrementamos el polígono de grado dos a las fórmulas de la velocidad de flujo libre con mayores tasas de flujos y a la velocidad de flujo libre estimado demostrando que el efecto de la rugosidad afecta al nivel de servicio.



Tabla 34Resultado de la evaluación del nivel de correlación de los factores e índice de rugosidad.

TRAMO	DIRECCIÓN	ĺN	IDICE [DE RUG	SOSIDA	AD.	PROMEDIO	VELOCIDAD	COEF.
									DE
									CORRE.
PISAC	DERECHO	6.7	5.2	6.2	5.7	5.3	5.83	6 3	0.316
	IZQUIERDO	5.8	6.4	5.3	5.2	6.2	5.79	6 5	0.316
LAMAY	DERECHO	4.8	5.1	5.1	4.8	6.1	5.19	8 7	0.316
	IZQUIERDO	6.9	5.7	6.5	6.7	5.9	6.33	90.2	0.316
CALCA	DERECHO	3.3	4.1	4.2	3.9	6.5	4.40	6 0	0.316
	IZQUIERDO	6.4	3.4	3.2	4.1	2.7	3.97	6 0	0.316
YUCAY	DERECHO	4.2	3.8	3.7	3.9	6.7	4.44	78	0.316
	IZQUIERDO	3.8	3.0	2.9	2.9	2.5	3.00	75.2	0.316
MOCCOPATA	DERECHO	2.9	3.7	3.8	4.8	4.2	3.89	64.4	0.316
	IZQUIERDO	4.5	3.9	5.2	3.8	3.4	4.17	75.2	0.316
YANAHUARA	DERECHO	6.3	6.1	4.5	4.3	4.7	5.20	70	0.316
	IZQUIERDO	2.8	3.4	3.3	4.6	3.7	3.57	64.4	0.316

Nota. En la primera correlación de la rugosidad con la velocidad hallado en campo nos da un coeficiente de correlación de 0.316

Tabla 35Resultado de los rasgos de reducción de velocidad mediante la relación de la velocidad y rugosidad del pavimento

IRI m/km	Reducción de la velocidad km/h
1.5	1.41
1.75	5.14
2.00	8.51
2.25	11.51
2.50	14.15
2.75	16.42
3.00	18.33
3.25	19.87
3.50	21.04
3.75	21.85
4.00	22.29
4.25	22.37

Nota. La tabla nos proporciona el resultado mediante la reducción de velocidad mediante la relación la velocidad y rugosidad.



Tabla 36Resultado de la disminución de la velocidad por efecto del índice de rugosidad

IRI	Disminución de velocidad en km/h	Disminución de velocidad en mi/h
1.5	1.41	0.88
2.00	8.51	5.29
2.50	14.15	8.79
3.00	18.33	11.39
3.50	21.04	13.07
4.00	22.29	13.85

Nota. En la tabla se observa de acuerdo al Indice de Rugosidad la disminución de velocidad en millas por hora y kilómetros por hora.

4.2. Resultados respecto al objetivo general

El objetivo general menciona: "Evaluar comparativamente de la capacidad de la vía y el nivel de servicio aplicando la metodología HCM 2010 en relación al estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la vía Pisac – Oallantaytambo, 2020".

Tabla 37Resultados de la capacidad y el nivel de servicio mediante mayores tasas de flujo

		PORCENTAJE DE	VELOCIDAD DE FLU	JO LIBRE Y NIVEL DE	SERVICIO		CAPACIDAD	DE LA VIA
TRAMO	DIRECCION	PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE SIN IRI	NIVEL DE SERVICIO SIN IRI	PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE CON IRI	NIVEL DE SERVICIO CON IRI	REDUCCION DEL PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE EN %	CAPACIDAD DE LA VIA SIN IRI veh/h	CAPACIDAD DE LA VIA SIN IRI veh/h
PISAC	DERECHO	87.52	В	83.14	С	5.01%	1624	1624
FISAC	IZQUIERDO	89.60	В	85.82	В	4.22%	1594	1594
LAMAY	DERECHO	93.17	Α	90.89	В	2.45%	1565	1565
LAWAT	IZQUIERDO	91.77	Α	90.73	В	1.14%	1598	1598
CALCA	DERECHO	87.07	В	77.26	С	11.26%	1564	1564
CALCA	IZQUIERDO	89.20	В	81.05	С	9.14%	1519	1519
YUCAY	DERECHO	90.96	В	86.51	В	4.89%	1583	1583
TOCAT	IZQUIERDO	92.47	Α	89.66	В	3.04%	1550	1550
МОССОРАТА	DERECHO	90.88	В	85.95	В	5.42%	1592	1592
WIGCCOPATA	IZQUIERDO	91.00	В	86.06	В	5.43%	1590	1590
YANAHUARA	DERECHO	90.33	В	85.80	В	5.01%	1529	1529
TANAHUAKA	IZQUIERDO	90.82	В	85.84	В	5.48%	1516	1516

Nota. La reducción del porcentaje de velocidad de flujo libre se debe a la rugosidad del pavimento, los resultados obtuvimos en la tabla es por el procedimiento de mayores tasas de flujo.



Tabla 38Resultados de la capacidad y el nivel de servicio mediante estimación

	PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE Y NIVEL DE SERVICIO											
TRAMO	DIRECCION	PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE SIN IRI	NIVEL DE SERVICIO SIN IRI	PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE CON IRI	NIVEL DE SERVICIO CON IRI	REDUCCION DEL PORCENTAJE DE VELOCIDAD DE FLUJO LIBRE EN %	CAPACIDAD DE LA VIA SIN IRI veh/h	CAPACIDAD DE LA VIA SIN IRI veh/h				
PISAC	DERECHO	91.34	В	89.44	В	2.08%	1624	1624				
PISAC	IZQUIERDO	92.78	Α	91.14	В	1.77%	1594	1594				
LAMAY	DERECHO	93.49	Α	91.40	В	2.24%	1565	1565				
LAWAT	IZQUIERDO	92.16	Α	91.18	В	1.06%	1598	1598				
CALCA	DERECHO	91.64	В	84.84	В	7.42%	1564	1564				
CALCA	IZQUIERDO	93.00	Α	87.31	В	6.12%	1519	1519				
YUCAY	DERECHO	92.38	Α	89.45	В	3.17%	1583	1583				
TUCAT	IZQUIERDO	93.65	Α	91.75	Α	2.03%	1550	1550				
МОССОРАТА	DERECHO	92.79	Α	90.02	В	2.99%	1592	1592				
MOCCOPATA	IZQUIERDO	92.88	Α	90.11	В	2.98%	1590	1590				
VANALILIADA	DERECHO	92.71	Α	90.39	В	2.50%	1529	1529				
YANAHUARA	IZQUIERDO	93.08	Α	90.56	В	2.71%	1516	1516				

Nota. La reducción del porcentaje de velocidad de flujo libre se debe a la rugosidad del pavimento, los resultados obtuvimos en la tabla es mediante el procedimiento de estimación.



CAPITULO 5: DISCUSIÓN

5.1. Descripción de los resultados más relevantes y significativos

El resultado de la correlación de las variables velocidad y rugosidad de la vía arroja un valor de 0.3169, que lo caracteriza como un coeficiente de correlación débil, con el polinomio de grado dos obtenemos la reducción de velocidad con valores del índice de rugosidad, con los nuevos valores correlacionados obtenemos un valor de 0.9596 que lo caracteriza como un coeficiente de correlación fuerte, con los nuevos lineamientos del índice de rugosidad y la reducción de la velocidad incrementamos el polígono de grado dos a las fórmulas de la velocidad de flujo libre con mayores tasas de flujos y a la velocidad de flujo libre estimado demostrando que el efecto de la rugosidad afecta al nivel de servicio.

La reducción del porcentaje de velocidad de flujo libre mediante la estimación posee resultados mayores que los resultados de la velocidad de flujo libre mediante mayores tasas de flujo

La reducción del porcentaje de velocidad de flujo libre mediante mayores tasas de flujo posee un porcentaje de velocidad de flujo libre en el tramo Pisac carril derecho sin IRI de 87.52 con un nivel de servicio B, con IRI 83.14 y un nivel de servicio C, en el carril izquierdo sin IRI 89.60 con un nivel de servicio B, con IRI 85.82 y un nivel de servicio B, en el tramo Lamay carril derecho sin IRI de 93.17 con un nivel de servicio A, con IRI 90.89 y un nivel de servicio B, en el carril izquierdo sin IRI 91.77 con un nivel de servicio A, con IRI 90.73 y un nivel de servicio B; en el tramo Calca carril derecho sin IRI de 87.07 con un nivel de servicio B, con IRI 77.26 y un nivel de servicio C, en el carril izquierdo sin IRI 89.20 con un nivel de servicio B, con IRI 81.05 y un nivel de servicio C; en el tramo Yucay carril derecho sin IRI de 90.96 con un nivel de servicio B, con IRI 86.51 y un nivel de servicio B, en el carril izquierdo sin IRI 92.47 con un nivel de servicio A, con IRI 89.66 y un nivel de servicio B; en el tramo Moccopata carril derecho sin IRI de 90.88 con un nivel de servicio B, con IRI 85.95 y un nivel de servicio B, en el carril izquierdo sin IRI 91.00 con un nivel de servicio B, con IRI 86.06 y un nivel de servicio B; en el tramo Yanahuara carril derecho sin IRI de 90.33 con un nivel de servicio B, con IRI 85.80 y un nivel de servicio B, en el carril izquierdo sin IRI 90.82 con un nivel de servicio B, con IRI 85.84 y un nivel de servicio B.



La reducción del porcentaje de velocidad de flujo libre mediante la fórmula de estimación posee una diferencia mínima con Iri y sin Iri, siendo en el tramo Pisac con dirección derecha de 91.34 sin IRI y con IRI 89.44 con un nivel de servicio B y en la dirección izquierdo con 92.78 sin IRI y con IRI 91.14 disminuyendo el nivel de servicio de A a B. En el tramo Lamay con dirección derecha tienen un valor de 93.49 sin IRI y con IRI 91.40 disminuyendo el nivel de servicio de A a B y en la dirección izquierdo con 92.16 sin IRI y con IRI 91.18 disminuyendo el nivel de servicio de A a B. En el tramo Calca con dirección derecha tiene un valor de 91.64 sin IRI y con IRI 84.84 con un nivel de servicio B y en la dirección izquierdo con 93.00 sin IRI y con IRI 87.31 disminuyendo el nivel de servicio de A a B. En el tramo Yucay con dirección derecha tiene un valor de 92.38 sin IRI y con IRI 89.45 disminuyendo el nivel de servicio de A a B y en la dirección izquierdo con 93.65 sin IRI y con IRI 91.75 disminuyendo el nivel de servicio de A a B. En el tramo Moccopata con dirección derecha tiene un valor de 92.79 sin IRI y con IRI 90.20 disminuyendo el nivel de servicio de A a B y en la dirección izquierdo con 92.88 sin IRI y con IRI 90.11 disminuyendo el nivel de servicio de A a B. En el tramo Yanahuara con dirección derecha tiene un valor de 92.71 sin IRI y con IRI 90.39 disminuyendo el nivel de servicio de A a B y en la dirección izquierdo con 93.08 sin IRI y con IRI 90.56 disminuyendo el nivel de servicio de A a B.

La capacidad de la vía no se ve influenciada por el índice de rugosidad del pavimento, debido que la fórmula para analizar la capacidad de la vía es 1700 por el factor de ajuste de los vehículos pesados y el factor de ajuste por tipo de terreno.

5.2.Limitaciones del estudio

La presente investigación se limita en 6 tramos de características geométricas semejantes en la ruta Pisaq - Ollantaytambo.

La presente investigación se limita a distancias de 2 kilómetros por tramo de la ruta Pisaq – Ollantaytambo.

La presente investigación se limita al estudio vehicular y al índice de rugosidad de cada tramo de la ruta Pisac - Ollantaytambo.

La presente investigación se limita al análisis de la capacidad y nivel de servicio con la metodología del HCM más actualizada (HCM 2010).

La presente investigación se limita a carreteras de Clase III, que tienen bajas velocidades, volumen vehicular combinado (viajeros y locales) y zonas con mayor actividad alrededor.



5.3. Comparación critica con la literatura existente

La metodología del Manual de capacidad de carreteras actualizado de los Estados Unidos no considera el índice de rugosidad o el estado de superficie de la carretera, lo que genera que el resultado no sea preciso, debido que el manual trabaja con el porcentaje de velocidad de flujo libre mediante estimación en el que consideramos las condiciones óptimas de la vía, esto quiere decir que en los cálculos se considera la velocidad posteada o velocidad que considera la norma de igual forma cuando trabajamos con el porcentaje de velocidad de flujo mediante mayores tasas de flujo o densidad la formula no considera el índice de rugosidad del pavimento.

El primer antecedente internacional realiza por los investigadores Cesar Brito y Luis Gerardo evalúan el efecto de la condición de la superficie de rodamiento en la estimación de la capacidad vial y el nivel de servicio en una vía rígida con la metodología del HCM 2000, la investigación se realizó en el año 2017, la metodología del HCM 2010 considera formulas con diferentes valores como por ejemplo en la velocidad de flujo libre mediante mayores tasas de flujo en el HCM 2000 considera un valor de 0.0125 y el HCM 2010 un valor de 0.00776, considerar el valor del HCM 2000 genera que se incremente la velocidad de flujo libre y varíe la estimación del porcentaje de flujo libre y su nivel de servicio por lo que es importante trabajar con la metodología más actualizada. La investigación se realizo para una via de dos carriles de clase I y la presente investigación por las condiciones de la carretera del valle sagrado tramo Pisac – Ollantaytambo se considera una carretera de clase III, para la clase I el nivel de servicio se halla mediante el ajuste de la demanda de la velocidad promedio ATS o por el porcentaje del tiempo por seguimiento PTSF y para la clase III el nivel de servicio se halla mediante la estimación del porcentaje de flujo libre (PFFS), la medición del índice de rugosidad lo realizaron con un perfilómetro laser dinámico de alta repetitividad que pertenece a la clase 2: métodos perfilómetros que no desempeñan con el requerimiento de la precisión y exactitud sin embargo pueden ser calibrados por otros métodos autónomos (Gutierrez Ruiz, 2004), la presente investigación se realizó con el rugosímetro merlín, que pertenece a la clase 1: perfiles de precisión que son más exactos, entre ellos se encuentran el nivel y rugosímetro merlín.



El segundo antecedente internacional realizado por el investigador Jose Mery, Mauricio Pradena y Felipe Sanzana evalúa los factores que inciden en el Índice de rugosidad (IRI) de caminos no pavimentados: Influencia de las precipitaciones. Debido a las condiciones que presenta las vías no pavimentadas, la relación entre la variación de las precipitaciones y la regularidad superficial aumenta a medida que las precipitaciones son mayores, esto quiere decir que su correlación fuerte, sin embargo, en nuestra investigación la correlación entre la rugosidad y velocidad su correlación es débil.

El primer antecedente nacional realizado por el investigador Jorge Montoya Goicochea evalúa el IRI para un proyecto de carretera sinuosa, se demuestra que el parámetro que influye mas en el valor del IRI es la curva horizontal; debido que existe cuatro cambios de pendiente, además que las curvas horizontales están en mucho mas frecuencia en su área de estudio, en nuestra investigación se basa al análisis en vías rectas, sin embargo, se recomienda realizar un estudio similar en curvas horizontales. En la investigación realiza una relación entre el IRI de diseño y el grado de curvatura concluyendo que existe una tendencia entre ambas variables.

El segundo antecedente nacional realizado por el investigador Emilio Sachun evalúa el índice de rugosidad en un tramo de condición perfecta nuevo de la panamericano norte incurriendo al aspecto económico para un adecuado mantenimiento, donde determina un índice de rugosidad para el carril derecho de 1.77 m/km en IRI promedio y una desviación estándar de 0.19, un IRI característico de 2.08 m/km y un PSI de 3.43 el cual nos indica que la carretera esta en buenas condiciones de transitabilidad, en nuestro estudio observamos que el IRI promedio para el carril izquierdo es de 4.47 m/km y para el carril derecho es de 4.83 m/km, lo que significa que la carretera se encuentra en un estado malo.



5.4.Implicancias del estudio

En el Perú no existe una metodología propia para el análisis del nivel de servicio y capacidad de la vía por lo que se realizó la operación de análisis con la metodología del HCM 2010, metodología de Estados Unidos y se aplica a la infraestructura real peruana.

La norma Peruana: Manual de diseño geométrico 2018 (DG 2018), hace mención que para la evaluación del nivel de servicio y capacidad vial se trabaja con la metodología del HCM más actualizado, metodología de los Estados Unidos, el manual nos proporciona valores determinados para diseñar carreteras pero no nos proporciona valores para las diferentes carreteras y realidades del Perú.



CONCLUSIONES

La metodología del Manual de capacidad de carreteras (HCM 2010), metodología que se utiliza en nuestro país para calcular la capacidad y el análisis del nivel de servicio permite a los ingenieros y profesionales establecer un adecuado diseño y operación de la infraestructura en la carretera; sin embargo, no contempla realizar un ajuste al análisis del nivel de servicio que se ve afectado por la rugosidad de la vía. Al contemplar el ajuste por la rugosidad se demuestra que nos proporciona con mayor precisión el nivel de servicio.

Se demuestra que, en la evaluación del nivel de servicio por el método de la Velocidad de Flujo Libre mediante mayores tasas de flujo tiene una reducción promedio del 31.07% y Velocidad de Flujo Libre mediante estimación tiene una reducción promedio del 26.58%

Se demuestra que, con el factor de rugosidad, el nivel de servicio medido por el método de la Velocidad de Flujo Libre mediante mayores tasas de flujo tiene reducción promedio del 5.21 % y por la Velocidad de Flujo Libre mediante estimación tiene una reducción promedio del 3.09%, sin embargo, la medición de la capacidad no se ve afectado por la rugosidad de la vía.

El resultado de la correlación de las variables velocidad y rugosidad de la vía es débil arrojando un valor de 0.3169, que lo caracteriza como un coeficiente de correlación débil, con la ecuación de polinomio de grado dos hallamos la reducción de velocidad y lo correlacionamos con los valores del índice de rugosidad obteniendo un coeficiente de correlación de 0.95 que lo caracteriza como un coeficiente de correlación fuerte que demuestra que el efecto de la rugosidad afecta al nivel de servicio.

La investigación se realizó en una vía de dos carriles de pavimento flexible, considerando el estado de rugosidad superficial y la velocidad siendo las condiciones reales de la carretera.

Una carretera conservará un óptimo funcionamiento durante el periodo de diseño, si y solo si, los factores como son los estudios, diseños y construcción fueron realizados adecuadamente, para el mantenimiento de una carretera se debe considerar el estado de



superficie en el análisis del nivel de servicio, para que se desarrolle con los más altos grados de confiabilidad.

Uno de los factores que determinara el éxito del mantenimiento de la carretera, es el incremento del factor de la rugosidad, el ajuste planteado permitirá conocer exactamente las condiciones reales de la vía, sus principales problemas y la manera adecuada de enfrentarlos.

Los resultados obtenidos corresponden a 6 tramos con características similares, tramos rectos de dos kilómetros de distancia, con una reducción del porcentaje de velocidad de flujo libre siendo diferencia mínima Con Iri de 1.06 % y sin Iri una diferencia máxima de 7.42%.



RECOMENDACIONES

Se recomienda a los profesionales evaluar el nivel de servicio en las carreteras a nivel nacional incrementando el factor de rugosidad de la vía, este factor permitirá desarrollar altos grados de confiabilidad y trabajar en condiciones reales.

Se recomienda a los estudiantes de pregrado, profesionales y especialistas de tránsito realizar una evaluación similar en curvas horizontales, debido que la rugosidad y velocidad puede variar por la geometría de la vía.

Se recomienda a los estudiantes de pregrado, estudiantes de posgrado, profesionales y especialistas de tránsito realizar una evaluación similar en vías urbanas, debido que la velocidad puede variar con la rugosidad de la vía.

Se recomienda que las instituciones inviertan en el mantenimiento de la carretera Pisac – Ollantaytambo, ya que se pudo observar en los tramos estudiados, que la rugosidad de la vía se encuentra con un índice de rugosidad entre regular y muy malo esto quiere decir en condiciones imperfectas.

Se recomienda que las instituciones evalúen el estado de superficie de las carreteras anualmente mediante un monitoreo periódico y permanente para que puedan implementar una mejor evaluación del estado de superficie de la vía.



REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- Arriaga patiño, M. C., Garnica Anguas, P., & Rico Rodriguez, A. (1998). *Indice* internacional de rugosidad en la red carretera de Mexico. Querétaro: Sanfandila, Qro.
- Badilla Vargas, G., Elizondo Arrieta, F., & Barrantes Jimenez, R. (2008). *Determinacion de un procedimiento de ensayo para el calculo del IRI*. San Jose, Costa Rica.
- Bañón Blázquez, L., & Beviá García, J. (2000). *Manual de Carreteras*. Alicante: Enrique Ortiz e Hijos.
- Brito Galarza, C. F., & Torres Navas, L. G. (2017). Efecto de la condicion de la superfice de rodamiento en la estimacion de la capacidad vial y nivel de servico aplicando la metodologia HCM . Cuenca.
- Cal, P., Reyes, M., & Cardenas, J. (2007). Ingeniera de tránsito. Mexico D.F: Alfaomega.
- Congreso de la Republica . (2018). Proyecto de ley 2618/2017 CR. Lima.
- Del Aguila Rodriguez, P. (1999). *Metodologia para la determinacion de la rugosidad de los pavimentos*. Lima.
- Direccion Regional de Ordenacion del territorio. (2000). *Programa de Asistencia Tecnica* en Transporte Urbano para las ciudadesmedias Mexicanas ,Manual de Estudios de Ingenieria de Transito, Tomo XII.
- Gallegos Lopez, R. (1997). Efecto de las condiciones superficiales del pavimento, en la capacidad vial en las carreteras multicarriles. Monterrey.
- Gutierrez Ruiz, T. (2004). Indice de regularidad Internacional. Lanamme.
- Mery, J., Pradena, M., & Sanzana, F. (2007). Factores que inciden en el Indice de Regularidad Internacional (IRI) de Caminos no Pavimentados: Influencia de las precipitaciones. *Revista de la Construcción*, 52-65.
- Ministerio de Cultura . (2014). *Plan Maestro del Santuario Historico de Machupicchu* . Cusco.
- Ministerio de transportes y comunicaciones. (2018). *Manual de Carreteras: Diseño Geometrico DG 2018*. Lima.
- Montoya Goicochea, J. (2013). Analisis del IRI para un proyecto de carretera sinuosa concesionada en Perú. Lima.



- Romana, M., Nuñez, M., Martinez, J. M., & Diez de Arizaleta, R. (2017). *Manual de Capacidad de Carreteras HCM 2010*. Madrid: Fc Editorial.
- Sachun Quispe, J. E. (2016). Estudio del Indice de Rugosidad Internacional de la Panamericana Norte Zona Trujillo, para su mantenimiento. Trujillo.
- Taquino Torrez, F. M. (2001). Simulación Microscopica de Transito para Coordinacion de semaforos en Progresión en Vias Urbanas. Lima.
- Transportation Research Board. (2010). *Highway Capacity Manual HCM 2010*. Washington DC.



DECLARACIÓN DE ORIGINALIDAD

Yo, Ed Gutierrez Carlotto

Identificado con D.N.I. 46086133

De la Escuela de Posgrado de la Universidad Andina del Cusco, autor de la Tesis titulada:

"Evaluación comparativa de la superficie de rodadura en la estimación del nivel de servicio y capacidad Vial de la Carretera Pisac – Ollantaytambo, 2020"

DECLARO QUE

El tema de tesis es auténtico, siendo resultado de mi trabajo personal, que no se ha copiado, que no se ha utilizado ideas, formulaciones, citas integrales e ilustraciones diversas, sacadas de cualquier tesis, obra, artículo, memoria, etc., (en versión digital o impresa), sin mencionar de forma clara y exacta su origen o autor, tanto en el cuerpo del texto, figuras, cuadros, tablas u otros que tengan derechos de autor.

En este sentido, soy consciente de que el hecho de no respetar los derechos de autor y hacer plagio, son objeto de sanciones universitarias y/o legales.

Cusco, o6 de diciembre de 2021

Ber Turky

Tesista: Ed Gutierrez Carlotto

D.N.I. 46086133



MATRIZ DE CONSISTENCIA

MATRIZ DE CONSISTENCIA

TEMA: "EVALUACIÓN COMPARATIVA DE LA SUPERFICIE DE RODADURA EN LA ESTIMACIÓN DEL NIVEL DE SERVICIO Y CAPACIDAD VIAL DE LA CARRETERA PISAC – OLLANTAYTAMBO, 2020".

PROBLEMA	OBJETIVOS	HIPÓTESIS	VARIABLES	INDICADOR	FUENTE
PROBLEMA GENERAL ¿Cómo el estado de la superficie de rodadura influye en la capacidad vial y nivel de servicio en el pavimento flexible en diferentes tramos de la via Pisac—Oallantaritambo aplicando la metodología del HCM 2010, 2019? FORMULACION INTERROGATIVA DEL PROBLEMA FORMULACION INTERROGATIVA N° 01 ¿Cómo el estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible influye en la velocidad de flujo libre del nivel de servicio en diferentes tramos de la via Pisac—Ollantaytambo? FORMULACIÓN INTERROGATIVA N° 02 ¿Cómo el estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la ruta Pisac—Ollantaytambo influye en el nivel de servicio y la capacidad aplicando la metodología HCM 2010? FORMULACIÓN INTERROGATIVA N° 03 ¿Cuál es el nivel de correlación estadistica de los factores velocidad e indice de los factores velocidad e los facto	capacidad de la via y el nivel de servicio aplicando la metodología HCM 2010 en relación al estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la vía Pisac – Qallantavtambo, 2019. OBJETIVO ESPECIFICO N°01 Evaluación comparativa de la velocidad de flujo libre del nivel de servicio en relación al estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la vía Pisac – Ollantaytambo. 2019 OBJETIVO ESPECIFICO N°02 Evaluación comparativa del nivel de servicio en relación al estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la vía Pisac – Ollantaytambo. 2019 OBJETIVO ESPECIFICO N°02 Evaluación comparativa del nivel de servicio y la capacidad de la vía aplicando la metodología HCM 2010 en relación al estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible en diferentes tramos de la ruta Pisac – Ollantaytambo. 2019 OBJETIVO ESPECIFICO N°03 Evaluación del nivel de correlación estadistico de los factores velocidad e indice de rugosidad.	HIPOTESIS GENERAL Con el estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible de la via Pisac — Ollantaytambo se demostrará que nos proporciona un adecuado nivel de servicio y capacidad de la via aplicando la metodología HCM 2010, año 2019. SUB HIPOTESIS N° 1 El estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible de la via Pisac — Ollantaytambo reduce la velocidad de flujo libre del nivel de servicio. SUB HIPOTESIS N° 2 El estado de la superficie de rodadura en el pavimento flexible nos proporciona un adecuado nivel de servicio y capacidad de la vía en la ruta Pisac — Ollantaytambo aplicando la metodología HCM 2010 SUB HIPOTESIS N° 3 El índice de rugosidad de la vía en la ruta Pisac — Ollantaytambo aplicando la metodología HCM 2010	VARIABLE INDEPENDIENTE Estado de la superficie de rodadura en el pavimento VARIABLES DEPENDIENTES Nivel de Servicio Capacidad Vial	INDICADOR DE LA VARIABLE INDEPENDIENTE Indice internacional de rugosidad (IRI) INDICADOR DE LAS VARIABLES DEPENDIENTES Velocidad. Máxima intensidad Porcentaje de promedio de viaje (ATS) Porcentaje de tiempo de seguimiento (CTSF) Velocidad de flujo libre en condiciones reales (PFS) Capacidad en la dirección analizada para condiciones reales	INSTRUMENTOS Fichas de control Libros especializados especializado Software especializado Internet



INSTRUMENTOS DE RECOLECCIÓN DE DATOS



No	ombre d	e la via:	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo				MANAGONO	ANDINA DEL DISCH	
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	lotto			Ens	ayo N°:		1	
		Fecha:		15	/01/202	0			KM:32+760			
		Tramo:			PISAC				Hora:	1	1:00	
		Carril:		IZ	QUIERDO)						
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	31	16	37	24	24	26	30	21	20	28	Tipo de pavimento:	
2	25	25	27	31	27	32	25	12	31	21		
3	12	44	42	21	46	30	24	10	31	29	Afirmado	
4	23	33	22	23	30	21	36	23	31	30		
5	35	28	19	33	31	28	9	25	8	27	Base Granular	
6	38	30	33	28	19	27	20	27	20	21		
7	16	28	22	25	27	30	16	25	50	33	Base Imprimida	
8	33	22	28	29	24	20	39	35	29	24		
9	38	19	39	23	34	31	27	30	33	21	Tratamiento Bicapa	
10	29	50	21	24	16	30	31	26	30	27		
11	31	34	14	26	17	26	27	26	20	27	Carpeta en frio	
12	24	24	33	29	23	19	22	22	30	26		
13	23	21	16	27	26	25	35	40	22	8	Carpeta en caliente	Χ
14	19	24	23	39	31	24	18	17	21	22		
15	19	35	28	29	46	33	20	33	26	37	Recapeo asfaltico	
16	31	19	20	30	29	19	27	19	29	29		
17	30	38	20	28	30	19	24	25	17	21	Sello	
18	22	39	36	20	30	40	26	28	40	26		
19	28	25	30	27	12	28	33	26	29	24	Otro	
20	32	24	27	16	19	30	26	27	21	28		
-	Observa	aciones:										
-												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay				7 Daniel	ANDINADELDISCH		
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		2	
		Fecha:		15	/01/202	20			KM:	32	+360	
		Tramo:			PISAC				Hora:	1:21		
		Carril:		IZ	QUIERD	0			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	18	28	26	15	28	43	23	15	18	20	Tipo de pavimento:	
2	26	20	32	32	30	31	35	26	13	10		
3	33	31	20	29	26	9	23	28	36	34	Afirmado	
4	23	36	16	42	23	46	21	30	32	23		
5	27	23	31	20	24	38	24	25	22	25	Base Granular	
6	30	27	30	31	23	26	30	25	34	24		
7	9	22	31	23	44	21	12	22	10	19	Base Imprimida	
8	17	35	31	29	25	20	22	36	4	24		
9	28	26	26	14	24	36	22	10	31	28	Tratamiento Bicapa	
10	28	25	23	26	23	25	25	50	27	20		
11	35	23	18	21	33	20	21	27	26	19	Carpeta en frio	
12	17	28	41	25	38	17	35	26	23	23		
13	29	35	34	32	36	32	10	33	28	19	Carpeta en caliente	Χ
14	23	23	21	19	42	26	36	31	20	21		
15	29	29	19	31	24	19	14	27	25	16	Recapeo asfaltico	
16	26	27	23	26	26	35	17	22	15	29		
17	24	27	27	10	19	25	22	49	12	27	Sello	
18	37	21	32	41	27	30	37	24	24	29		
19	34	27	29	35	28	36	23	25	33	25	Otro	
20	27	30	33	17	23	26	24	26	28	1		
	Ohsarvi	aciones:										
	Observe	aciones.										
-												
-												
-												





No	mbre d	e la via:	Carrete	a Pisac	Ollantay	tambo				No.	AO AYONA DEL DISOR	
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		3	
		Fecha:		15	/01/202	.0			KM:	31	+960	
		Tramo:			PISAC				Hora:	1	1:45	
		Carril:		ΙZ	QUIERD	0			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	23	31	19	31	33	23	22	31	23	26	Tipo de pavimento:	
2	39	32	30	26	23	18	23	26	39	30		
3	20	33	24	37	20	37	22	11	29	23	Afirmado	
4	32	26	25	33	22	22	24	26	21	36		
5	12	23	25	28	35	27	25	36	28	18	Base Granular	
6	26	31	13	18	28	26	26	17	26	33		
7	23	15	31	32	20	24	26	16	29	28	Base Imprimida	
8	18	30	21	26	27	27	31	15	32	32		
9	19	35	34	32	43	28	26	28	17	24	Tratamiento Bicapa	
10	28	32	26	24	29	25	43	22	18	29		
11	24	32	26	19	32	30	31	28	24	32	Carpeta en frio	
12	26	21	24	29	38	22	28	40	24	25		
13	21	24	26	23	18	26	20	42	26	32	Carpeta en caliente	Х
14	18	27	30	26	11	29	24	38	23	36		
15	18	33	20	21	33	15	22	26	17	27	Recapeo asfaltico	
16	25	33	20	23	41	29	25	26	35	24		
17	30	27	31	26	28	32	34	23	28	19	Sello	
18	23	24	31	38	25	26	20	34	20	50		
19	30	38	24	28	25	10	30	38	27	24	Otro	
20	26	17	37	23	24	21	24	23	22	33		
	Ohserv:	aciones:										
	Obscive	aciones.										
-												
-												
-												



E	valuad	do por: <u>I</u>	Ed Gutie	rrez Car	lotto			Ensa	ayo N°: _		4
		Fecha: _		15/	01/202	0			KM:	31	+560
		Tramo: _			PISAC				Hora:	1	2:20
		Carril: _		IZC	QUIERDO)					
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	
	35	33	25	32	16	29	27	33	33	34	Tipo de pavimento:
	2	31	24	33	35	17	25	14	36	21	
	13	36	24	33	25	26	19	23	38	29	Afirmado
	27	17	25	19	21	23	25	26	24	25	
	27	24	25	35	31	27	23	21	10	24	Base Granular
	23	30	26	16	16	28	26	34	35	31	
	20	33	22	24	31	18	22	23	28	36	Base Imprimida
	32	19	10	42	17	22	42	26	25	21	
	27	26	32	28	31	22	23	26	28	31	Tratamiento Bicapa
	31	34	14	50	30	24	19	28	31	26	
	20	20	42	30	24	21	33	48	30	25	Carpeta en frio
	12	43	30	33	31	22	23	19	38	18	
	21	15	23	4	27	30	30	31	30	42	Carpeta en caliente
	32	19	22	36	22	33	36	15	36	27	
	28	11	28	36	25	28	39	32	32	29	Recapeo asfaltico
	15	25	22	17	28	32	25	24	27	24	
	23	30	33	22	24	29	21	30	20	26	Sello
	16	28	31	37	33	25	29	29	29	24	
	30	20	23	30	33	24	26	23	30	29	Otro
	25	25	16	36	19	25	23	8	22	34	



۷o	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: <u> </u> I	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ensa	ayo N°: _		5	ANDINA DEL DISCO
		Fecha:		15	/01/202	0			KM:	31	+160	
		Tramo: _			PISAC				Hora:	1	2:42	
		Carril:		IZ	QUIERDO)						
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	29	30	37	24	19	22	22	40	8	23	Tipo de pavimento:	
2	27	31	20	23	22	14	42	30	22	22		
3	27	21	39	30	29	20	23	24	20	22	Afirmado	
4	30	34	35	25	26	25	28	38	40	20		
5	27	1	24	22	41	25	22	25	25	22	Base Granular	
6	36	26	27	15	25	19	32	20	26	26		
7	34	25	23	37	23	29	21	19	21	26	Base Imprimida	
8	19	6	19	26	35	38	33	17	30	30		
9	27	21	27	45	29	19	31	32	23	27	Tratamiento Bicapa	
.0	28	33	28	19	25	25	13	24	20	28		
1	31	33	23	31	22	48	30	20	30	13	Carpeta en frio	
.2	33	14	7	14	42	15	25	25	23	32		
.3	28	30	27	31	47	1	50	14	30	19	Carpeta en caliente	Χ
.4	27	37	30	5	28	23	26	39	27	29		
.5	38	26	11	42	17	32	21	30	17	28	Recapeo asfaltico	
.6	33	38	22	17	35	32	18	21	18	27		
.7	33	23	28	27	23	22	35	31	36	28	Sello	
.8	26	30	24	17	17	34	9	24	22	35		
9	25	24	24	18	31	21	21	28	34	33	Otro	
0	24	23	28	19	22	26	26	42	24	21		
-	Observa	aciones:										
-												



No	mbre d	e la via:	Carreter	ra Pisac	Ollantay [.]	tambo						
	Evalua	do por:_	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		1	O ANDINA DEL DISCO
		Fecha:		15	/01/202	0			KM:	30	+760	
		Tramo:			PISAC				Hora:	1	4:12	
		Carril:		C	ERECHA	ı						
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	27	12	22	25	24	16	25	20	26	25	Tipo de pavimento:	
2	19	26	7	26	28	26	28	28	22	39		
3	24	1	13	22	37	36	27	21	34	26	Afirmado	
4	12	1	20	10	26	23	20	22	32	30		
5	30	1	25	39	27	36	33	20	16	50	Base Granular	
6	22	1	30	18	19	22	28	24	31	34		
7	18	32	38	29	27	14	18	26	24	22	Base Imprimida	
8	27	19	27	35	23	27	21	27	9	18		
9	46	21	29	20	21	28	31	22	1	19	Tratamiento Bicapa	
10	23	27	32	23	18	24	24	11	1	25		
11	8	37	21	19	32	30	16	29	20	32	Carpeta en frio	
12	18	26	25	38	39	31	31	3	20	31		
13	18	30	30	25	22	31	20	28	20	15	Carpeta en caliente	Χ
۱4	35	30	34	25	12	23	21	35	24	29		
15	37	20	21	38	21	30	29	47	18	39	Recapeo asfaltico	
۱6	23	27	26	34	21	28	32	23	40	31		
L7	29	20	20	22	23	14	19	14	50	35	Sello	
18	16	21	23	22	37	21	20	27	22	23		
19	25	32	32	29	25	18	26	32	25	27	Otro	
20	29	36	25	30	28	26	26	31	20	23		
_	Observa	aciones:										
_												



No	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	a Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: <u>I</u>	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ens	ayo N°:		2	Y
		Fecha:		15	/01/202	0			KM:	31	+160	SCAD ANDINA DEL DISSOS
		Tramo: _			PISAC				Hora:	1	4:23	
		Carril:		D	ERECHA							
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		<u></u>
1	14	25	23	30	28	31	23	27	19	31	Tipo de pavimento	:
2	9	29	31	13	23	22	15	34	33	26		
3	26	21	26	32	23	22	32	24	25	33	Afirmado	
4	31	26	35	27	28	29	27	25	28	27		
5	18	26	26	22	23	30	48	29	33	21	Base Granular	
6	25	28	37	22	22	21	34	24	25	22		
7	28	19	34	19	28	26	16	29	12	31	Base Imprimida	
8	31	26	23	19	31	29	25	27	48	26		
9	18	34	25	27	25	38	25	29	24	23	Tratamiento Bicapa	ı
10	23	35	20	36	30	26	26	25	31	34		
11	33	18	21	31	27	22	38	22	45	25	Carpeta en frio	
12	21	31	24	25	31	29	47	22	33	26		
13	32	26	21	22	24	26	17	29	31	32	Carpeta en caliente	X
14	24	22	29	32	26	18	27	26	29	26		
15	23	32	19	29	25	29	30	32	24	28	Recapeo asfaltico	
۱6	26	19	23	29	24	8	25	30	23	31		
١7	26	34	38	31	26	21	29	31	15	28	Sello	
18	29	36	26	22	28	25	23	23	14	22		
19	11	24	9	27	27	30	28	38	29		Otro	
20	28	16	24	21	37	26	24	23	28	29		
-	Observa	aciones:										
-												



	Evalua	do por: [Ed Gutie	rrez Carl	otto			Ensa	ayo N°:		3	
		Fecha:			01/202	0			, KM:	31	+560	ANDINA DEL DISCH
		Tramo:		Ī	PISAC				Hora:	1.	5:02	
		Carril:		DI	ERECHA				_			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	28	4	30	25	17	32	25	9	38	27	Tipo de pavimento:	
2	20	50	23	26	35	35	36	29	25	27		
3	26	23	22	30	13	24	27	36	30	24	Afirmado	
1	15	27	25	6	12	48	29	24	16	24		
5	28	28	30	20	31	3	31	30	26	23	Base Granular	
5	1	24	29	25	33	32	35	31	24	28		
7	22	27	15	29	32	26	24	24	32	26	Base Imprimida	
3	10	24	32	11	22	26	22	31	27	33		
9	32	30	27	15	24	25	44	7	29	33	Tratamiento Bicapa	
5	35	21	25	25	23	32	35	22	16	34		-
1	21	28	30	24	22	33	20	28	26	18	Carpeta en frio	
2	19	13	29	8	31	37	27	3	15	38		
3	38	30	31	4	24	34	16	21	30	31	Carpeta en caliente	Χ
4	25	28	24	24	20	25	23	31	25	21		•
5[3	23	30	24	30	35	26	29	24	22	Recapeo asfaltico	
5	36	26	23	17	19	12	23	29	25	22		•
7	11	28	26	17	20	28	22	22	29	24	Sello	
3	38	25	24	26	31	36	36	15	27	28		
9	29	11	27	32	31	35	23	25	26	28	Otro	
5	26	27	31	26	33	32	33	22	29	9		
_	Observa											



No	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: _I	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		4	Y
		Fecha:		15	/01/202	0			KM:	31	+960	DANCINA DEL DISCO
		Tramo:			PISAC				Hora:	1	5:22	
		Carril:		С	ERECHA				_			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	22	21	34	24	33	26	49	23	35	24	Tipo de pavimento:	
2	3	28	22	41	28	35	38	23	27	26		
3	16	32	29	25	19	27	32	28	26	29	Afirmado	
4	17	22	25	25	27	31	36	34	26	27		
5	50	24	25	25	17	34	29	21	29	25	Base Granular	
6	43	23	8	25	25	24	29	27	22	22		
7	17	35	32	28	26	21	36	25	26	22	Base Imprimida	
8	25	1	12	26	36	21	26	24	18	27		
9	25	24	25	25	47	33	32	24	23	18	Tratamiento Bicapa	
10	5	40	30	22	17	41	26	26	33	25		
11	24	19	26	31	32	31	25	27	27	26	Carpeta en frio	
12	30	32	27	17	23	25	27	22	22	30		
13	30	21	24	30	41	31	29	20	25	26	Carpeta en caliente	Χ
14	8	22	10	19	32	21	21	20	31	26		
15	21	34	25	37	29	26	24	36	23	22	Recapeo asfaltico	
16	23	20	15	12	30	21	28	34	19	28		
17	24	31	27	36	32	23	27	21	24	20	Sello	
18	29	36	1	25	20	9	22	19	33	32		
19	27	29	30	24	31	23	26	24	27	24	Otro	
20	26	29	26	17	38	32	27	28	23	26		
-	Observa	aciones:										
-												



ıoV	nbre de	e la via: (Carreter	a Pisac	Ollantayt	tambo						W.
	Evalua	do por: [Ed Gutie	errez Car	lotto			Ensa	ayo N°:		5	
		Fecha:		15	/01/202	0			KM:	32	+360	DAYONA DEL DISCO
		Tramo:			PISAC				Hora:	1	5:52	
		Carril:		D	ERECHA				_			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	27	23	27	21	33	19	25	25	20	19	Tipo de pavimento:	
2	29	25	25	29	17	24	23	23	20	19		
3	30	26	26	18	26	32	25	25	29	26	Afirmado	
4	22	27	32	29	27	32	22	22	20	26		
5	26	25	32	24	20	27	29	29	32	39	Base Granular	
6	25	24	37	25	32	22	19	19	34	23		
7	24	28	1	31	31	27	25	25	38	30	Base Imprimida	
8	23	26	50	27	17	39	30	30	28	27		
9	29	28	1	27	13	36	18	18	16	20	Tratamiento Bicapa	
0	24	25	30	33	9	31	24	24	41	22		
1	30	28	23	32	1	18	19	19	26	25	Carpeta en frio	
2	29	13	32	34	22	22	22	22	32	25		
3	26	42	30	26	32	23	31	31	26	27	Carpeta en caliente	Χ
4	24	15	33	26	18	26	25	25	24	30		
5	29	20	40	24	26	36	25	25	20	23	Recapeo asfaltico	
6	19	31	47	24	28	28	32	32	27	29		
7	26	26	38	27	20	18	30	30	18	28	Sello	
8	31	26	18	27	22	17	38	38	24	30		
9	19	29	20	25	18	12	31	31	27	30	Otro	
0	33	50	26	26	16	50	20	20	21	11		
-)bserva	aciones:										
-												
_												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo					Margarata	O ANDINA DEL DISCO
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ensa	ayo N°:		1	
		Fecha:		14	/01/202	:0			KM:	41	+766	
		Tramo:			LAMAY				Hora:	1.	5:30	
		Carril:		ΙZ	QUIERD	0			_			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	27	31	44	32	8	21	25	15	26	26	Tipo de pavimento:	
2	31	27	34	27	23	28	29	10	37	24		
3	19	19	32	25	32	18	22	33	27	25	Afirmado	
4	32	2	2	23	31	35	28	22	31	20		
5	21	27	32	26	28	28	16	27	19	31	Base Granular	
6	30	26	36	35	17	26	26	19	12	23		
7	8	27	32	20	11	25	32	24	27	27	Base Imprimida	
8	24	27	9	33	25	22	23	21	35	23		·
9	28	31	38	14	11	20	27	37	24	23	Tratamiento Bicapa	
10	20	30	16	36	39	35	32	32	28	30		
11	33	22	25	30	28	27	22	24	29	33	Carpeta en frio	
12	26	29	30	25	34	25	32	38	31	37		
13	25	27	46	22	18	1	26	26	34	41	Carpeta en caliente	Х
14	23	32	33	32	23	1	1	33	22	31		
15	34	32	41	50	50	36	22	36	20	13	Recapeo asfaltico	
16	30	30	32	3	24	36	1	14	27	44		
17	23	31	36	24	33	36	12	28	34	29	Sello	
18	33	24	38	31	14	36	15	28	27	36		
19	29	24	39	24	14	18	16	15	26	21	Otro	
20	35	27	35	46	27	31	42	19	26	32		
_	Observa	aciones:									•	
_												
_												
_												





No	mbre d	e la via:	Carrete	a Pisac	Ollantay	tambo					The same of the sa	D ANDINA DEL DISCO
		do por:						Ensa	ayo N°:		2	
		Fecha:		14	/01/202	0			KM:	41	+366	
		Tramo:			LAMAY				Hora:	1	6:01	
		Carril:		IZ	QUIERDO)			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	23	25	23	23	23	28	22	32	23	27	Tipo de pavimento:	
2	28	33	19	23	48	19	27	25	30	36		
3	32	27	24	26	33	33	35	26	33	28	Afirmado	
4	28	23	24	26	26	20	27	26	35	27		
5	37	50	19	24	36	32	34	32	33	39	Base Granular	
6	30	5	26	22	26	19	13	25	24	21		
7	18	18	23	25	20	21	31	26	49	19	Base Imprimida	
8	28	31	43	23	28	19	25	23	31	33		
9	25	9	23	22	22	33	32	30	32	22	Tratamiento Bicapa	
10	34	25	27	18	26	17	21	28	21	23		
11	30	27	26	28	25	29	35	25	36	22	Carpeta en frio	
12	32	3	19	28	11	24	40	26	37	12		
13	24	29	26	27	27	44	31	24	31	32	Carpeta en caliente	Х
14	23	43	27	41	9	16	50	33	9	23		
15	27	42	29	37	35	21	16	21	31	24	Recapeo asfaltico	
16	21	47	24	33	32	32	39	6	27	20		
17	34	13	31	28	20	31	32	35	32	39	Sello	
18	28	30	20	29	33	4	22	25	28	24		
19	27	19	30	27	35	27	23	9	29	25	Otro	
20	37	27	28	24	30	26	16	23	21	35		
(Observa	aciones:										
	0.000.70	20.0										
_												
_												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo					7 Inneren	D ANDINA DEL DISON
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ens	ayo N°:		3	
		Fecha:		14	/01/202	20			KM:	40	+966	
		Tramo:			LAMAY				Hora:	1	6:37	
		Carril:		IZ	QUIERD	0			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	28	34	21	31	29	20	24	22	23	5	Tipo de pavimento:	
2	15	23	25	32	2	25	26	26	9	25		
3	25	28	20	26	37	25	20	31	23	26	Afirmado	
4	4	25	21	22	23	27	26	37	30	17		
5	32	28	38	15	43	21	13	27	27	27	Base Granular	
6	26	23	27	16	32	28	21	29	32	30		
7	40	31	27	36	24	20	27	28	38	17	Base Imprimida	
8	32	27	24	26	19	21	30	50	25	31		
9	49	29	32	27	32	29	24	18	8	28	Tratamiento Bicapa	
10	25	26	28	16	19	22	24	45	21	17		
11	43	31	22	26	19	13	16	40	16	36	Carpeta en frio	
12	26	16	42	29	39	24	8	38	14	32		
13	37	1	35	35	35	21	29	20	33	34	Carpeta en caliente	Χ
14	22	22	32	36	35	28	18	33	34	23		
15	21	31	29	27	28	27	25	37	35	25	Recapeo asfaltico	
16	17	8	29	31	26	31	38	9	15	24		
17	24	31	27	30	26	33	19	9	40	31	Sello	
18	41	16	29	28	25	31	19	32	31	25		
19	34	24	26	18	27	28	22	28	20	31	Otro	
20	33	37	27	27	23	24	28	25	15	23		
	Ohaamu	!										
	Observa	aciones:										
-												
-												
-												



No		e la via: <u>(</u> do por: l				tambo		Enco	ovo N°∙		4	AND IN THE TURNS
	Evalua	Fecha:	ed Gutie			0		EIIS	ayo N°: _ KM:	40	<u>+</u> +566	
		_			01/202	0			-			
		Tramo: _ Carril:			AMAY				Hora:	11	6:50	
	1	2	3	4	UIERDO 5	<i>-</i> 6	7	8	9	10		
٦٢		23	28	27	3	33	38		10		Tina da navimanta	
1	28 27	29	32	39	22	36	31	30 36	22	29	Tipo de pavimento:	
2	8	29	32	27	32	28		35	35		Afirmado	
3			30				24				Allimado	
4	20 44	20 18	16	15 3	33	38 35	19 28	30 30	15 30	45	Base Granular	
5	25			20	10	32	21		34	27	base Granular	
6		20	18		30			40			Dana Imamuimaida	
7	38 35	24	18 31	22	30 45	12 28	18 25	31 23	29 23	23	Base Imprimida	<u> </u>
8											Tuetemiente Dieses	
9	34	24	22	39 35	31	32	25	27 22	31		Tratamiento Bicapa	<u> </u>
10	26	26	20		13	24 15	41		42 35	25	Camata an fuis	
11	27	30	13	27	20		7	18		29	Carpeta en frio	<u> </u>
12	29	12	32	30	32	35 21		25	35 33		Camata an salianta	V
13	28 9	29 31	25 30	40 25	33	34	26 47	16 20	24	20	Carpeta en caliente	Х
14	35	30	31	27	25	25	48	24	31		Docanaa asfaltica	
15			43	24	29	29	25	19	30	10	Recapeo asfaltico	
16	26 21	28	37	15	29	34	23	8	12		Sello	
17	25	19	22	26	23	35	33	36	31	35	Sello	<u> </u>
18	25	30	28	22	25	24	32	40	28		Otro	
19	30	22	21	25	22	39	26	26	35	23	Otro	
20	30	22	21	25	22	39	20	20	35	23		
	hserva	ciones:										
	J J J C I V C	icionics.										
-												
-												



No	mbre de	e la via: <u>(</u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: I	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		5	O ANDHIA DEL DISCH
		Fecha:		14	/01/202	0			KM:	40)+166	
		Tramo:			LAMAY				Hora:	1	7:10	
		Carril:		IZ	QUIERDO)			-			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	22	26	26	31	20	26	34	38	34	28	Tipo de pavimento:	
2	30	32	19	26	35	14	13	33	24	35		
3	27	10	31	27	21	21	13	36	16	29	Afirmado	
4	29	19	15	21	21	21	24	13	22	24		
5	22	31	31	22	29	30	22	35	23	29	Base Granular	
6	30	18	20	17	30	36	26	30	18	22		
7	50	23	28	24	25	32	33	21	24	27	Base Imprimida	
8	19	28	8	32	26	29	30	24	31	27		
9	21	23	24	21	25	35	34	25	34	24	Tratamiento Bicapa	
10	20	25	25	20	23	28	34	25	27	33		
11	31	30	13	30	13	25	39	20	33	34	Carpeta en frio	
12	28	18	32	26	47	16	18	37	23	31		
13	26	35	38	26	27	20	30	23	16	27	Carpeta en caliente	Χ
14	30	37	21	14	21	21	18	28	28	14		
15	25	24	12	27	12	26	31	18	19	20	Recapeo asfaltico	
16	23	24	28	31	20	27	24	26	18	18		
17	35	22	31	14	27	42	9	33	23	24	Sello	
18	23	14	24	41	21	24	33	11	18	18		
19	10	38	25	23	23	27	26	45	28	29	Otro	
20	28	31	31	33	20	27	14	21	22	36		
-	Observa	aciones:										
-												



No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo							1
	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto							Ens	Ensayo N°:		1	MAYERSCAU ANDINA DE	0.500
		Fecha:	14/01/2020					KM: 3		39	+676		
		Tramo:	LAMAY					Hora: 1		2:22			
		Carril:	DERECHA						-				
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_		
1	24	28	24	22	23	26	29	20	25	22	Tipo de pavime	nto:	
2	33	28	18	23	23	31	25	24	24	21			
3	31	31	14	27	28	25	31	26	23	23	Afirmado		
4	23	32	34	26	27	18	31	22	28	28			
5	25	24	16	29	26	26	25	7	20	29	Base Granular		
6	34	26	32	26	24	10	25	27	21	22			
7	6	27	29	30	20	39	30	33	30	50	Base Imprimida	ı	
8	23	27	24	31	28	17	24	27	20	30		_	
9	29	30	29	27	23	4	30	33	23	27	Tratamiento Bio	ара	
10	25	28	27	31	34	26	27	46	35	19		_	
11	24	32	31	27	42	27	30	38	29	23	Carpeta en frio		
12	22	33	32	31	24	24	21	30	32	30		_	
13	24	23	31	25	32	23	33	24	33	22	Carpeta en calie	ente	Χ
14	29	17	33	27	32	27	41	22	3	33		_	
15	28	28	26	24	31	26	28	33	26	27	Recapeo asfaltio	co	
16	27	37	27	23	25	20	34	22	31	29		_	
17	28	2	21	26	24	26	30	28	22	27	Sello		
18	26	29	34	31	27	22	27	29	25	27			
19	27	25	22	25	23	26	28	15	35	11	Otro		
20	29	20	26	28	27	26	31	33	12	30		_	
-	Observa	aciones:											
-													



mbre de	e la via: (Carreter	a Pisac (Ollantayt	ambo					A	*
Evalua	do por: E	d Gutie	rrez Car	lotto			Ensa	ayo N°:		1	
	Fecha:		14,	/01/202	0			KM:	40	+166	ANDINA DEL DISCO
	Tramo:			LAMAY				Hora:	1.	2:47	
	Carril:		D	ERECHA				_			
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
25	31	30	27	21	28	22	29	23	18	Tipo de pavimento:	
20	30	26	31	34	27	24	41	15	14		
9	36	30	28	24	24	22	27	33	27	Afirmado	
26	32	19	21	22	30	23	25	23	21		
21	30	31	24	29	24	22	1	27	22	Base Granular	
30	16	28	31	25	24	23	34	36	29		
32	36	26	21	27	25	31	50	28	26	Base Imprimida	
26	21	24	30	26	26	29	28	24	36		
32	25	24	25	23	26	22	20	22	21	Tratamiento Bicapa	
28	34	21	24	25	27	24	15	34	20		
22	22	27	35	21	30	27	23	24	21	Carpeta en frio	
27	30	32	17	21	25	26	26	25	16		
46	27	26	28	23	27	23	33	13	29	Carpeta en caliente	Х
24	23	23	26	26	23	25	12	26	47		
30	23	27	15	27	22	31	35	24	30	Recapeo asfaltico	
32	26	23	25	31	34	26	34	31	27		
25	22	10	24	25	33	28	41	20	22	Sello	
16	30	25	36	30	26	19	11	34	22		
20	24	29	31	21	26	20	23	29	29	Otro	
27	23	26	28	24	22	30	50	36	39		
Observa	aciones:										
	1 25 20 9 26 21 30 32 26 32 28 22 27 46 24 30 32 25 16 20 27	Evaluado por: E Fecha: Tramo: Carril: 1 2 25 31 20 30 9 36 26 32 21 30 30 16 32 36 26 21 32 25 28 34 22 27 30 46 27 24 23 30 23 30 23 32 26 25 22 16 30 20 24	Evaluado por: Ed Gutie Fecha: Tramo: Carril: 1 2 3 25 31 30 20 30 26 9 36 30 26 32 19 21 30 31 30 16 28 32 36 26 26 21 24 32 25 24 28 34 21 22 22 27 27 30 32 46 27 26 24 23 23 30 23 27 32 26 23 30 23 27 32 26 23 25 22 10 16 30 25 20 24 29 27 23 26	Evaluado por: Ed Gutierrez Car Fecha: 14, Tramo: D Carril: D 1 2 3 4 25 31 30 27 20 30 28 26 31 29 21 21 20 31 24 30 28 24 23 21 24 30 28 24 23 23 24 30 31 24 30 31 24 30 32 21 24 30 32 21 24 30 32 21 24 30 32 25 24 25 28 34 21 24 22 22 27 35 27 35 27 35 26 28 24 22 22 27 35 26 28 24 23 23 26 30	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 14/01/2020 Tramo: LAMAY DERECHA 1 2 3 4 5 25 31 30 27 21 20 30 26 31 34 9 36 30 28 24 26 32 19 21 22 21 30 31 24 29 30 16 28 31 25 32 36 26 21 27 26 21 24 30 26 32 25 24 25 23 28 34 21 24 25 22 22 27 35 21 27 30 32 17 21 46 27 26 28 23 24	Fecha: 14/01/2020 Tramo: LAMAY DERECHA 1 2 3 4 5 6 25 31 30 27 21 28 20 30 26 31 34 27 9 36 30 28 24 24 26 32 19 21 22 30 21 30 31 24 29 24 30 16 28 31 25 24 32 36 26 21 27 25 26 21 24 30 26 26 32 25 24 25 23 26 28 34 21 24 25 27 22 22 27 35 21 30 27 30 32 17 21 25	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 14/01/2020 Tramo: LAMAY DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 25 31 30 27 21 28 22 20 30 26 31 34 27 24 9 36 30 28 24 24 22 26 32 19 21 22 30 23 21 30 31 24 29 24 22 30 16 28 31 25 24 23 32 36 26 21 27 25 31 26 21 24 30 26 26 29 32 25 24 25 23 26 22 28 34 21	Ed Gutierrez Carlotto Ensa Fecha: 14/01/2020 Tramo: LAMAY DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 8 25 31 34 27 24 41 9 36 30 28 24 24 22 27 26 32 19 21 22 30 23 25 21 30 31 24 29 24 22 1 30 16 28 31 25 24 23 34 32 36 26 21 27 25 31 50 26 21 24 30 26 26 29 28 32 25 24 25 27 24 15 22 22 2	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 14/01/2020 KM: Tramo: LAMAY Hora: DERECHA 1 2 31 34 5 6 7 8 9 25 31 30 27 21 28 22 29 23 20 30 26 31 34 27 24 41 15 9 36 30 28 24 24 22 27 33 26 32 19 21 22 30 23 25 23 21 30 31 24 29 24 22 1 27 30 16 28 31 25 24 23 34 36 32 26	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 14/01/2020 KM: 40 Tramo: LAMAY Hora: 1 Carril: DERECHA 1 25 31 34 5 6 7 8 9 10 25 31 30 27 21 28 22 29 23 18 20 30 26 31 34 27 24 41 15 14 9 36 30 28 24 24 22 27 33 27 26 32 19 21 22 30 23 25 23 21 21 30 31 24 29 24 22 1 27 22 30 16 28 31	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: Tramo:



Nc	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	a Pisac (Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: <u> </u> [Ed Gutie	errez Car	lotto			Ensa	ayo N°:		3	Y
		Fecha:		14	/01/202	0			KM:	40	+566	SCAD ANDINA DEL DISCOS
		Tramo: _			LAMAY				Hora:	1	3:13	
		Carril:		D	ERECHA							
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	24	31	20	30	7	16	31	18	28	34	Tipo de pavimento:	
2	36	25	22	20	42	29	42	25	31	24		
3	23	30	42	20	32	31	24	23	31	29	Afirmado	
4	28	34	23	41	19	27	26	40	24	22		
5	28	26	25	16	21	30	24	25	31	25	Base Granular	
6	25	25	30	24	36	26	25	5	35	35		
7	23	28	26	17	21	22	28	30	7	29	Base Imprimida	
8	31	33	23	26	16	27	23	18	18	31		
9	40	36	36	28	4	20	21	26	25	26	Tratamiento Bicapa	1
10	4	50	13	30	36	25	28	31	21	24		
11	24	26	33	27	27	28	24	17	23	27	Carpeta en frio	
12	27	20	36	16	26	21	30	24	26	26		
13	25	26	28	34	26	22	24	28	23	27	Carpeta en caliente	X
14	22	30	32	19	32	30	36	33	23	22		
15	25	27	31	22	24	46	32	29	29	28	Recapeo asfaltico	
16	29	25	25	31	29	32	34	26	23	21		
17	27	25	22	31	22	36	16	23	24	26	Sello	
18	31	30	36	26	27	24	21	28	26	27		
19	30	20	32	32	27	3	15	23	23	28	Otro	
20	24	38	24	24	31	25	26	24	24	28		
-	Observa	aciones:										
-												



Nc	mbre d	e la via: <u> </u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo					6	1115
	Evalua	do por: _	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ens	ayo N°:		4	Y
		Fecha:		14	/01/202	0			KM:	40	+966	DAD ANDINA DEL DISCO
		Tramo:			LAMAY				Hora:	1	3:39	
		Carril:		D	ERECHA	ı			_			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	21	35	26	25	29	11	29	32	28	25	Tipo de pavimento:	
2	24	21	21	30	21	28	28	23	34	35		
3	26	24	30	20	27	22	25	20	38	33	Afirmado	
4	23	35	18	20	21	28	20	31	28	26		
5	19	34	27	29	24	30	28	26	50	20	Base Granular	
6	28	27	23	24	28	33	33	28	39	22		
7	25	33	25	24	26	27	17	19	7	21	Base Imprimida	
8	29	16	25	22	27	28	26	25	39	14		
9	25	29	13	25	25	31	29	25	27	34	Tratamiento Bicapa	
10	24	26	25	29	24	31	31	30	24	40		
11	23	2	18	27	25	29	22	34	16	20	Carpeta en frio	
12	16	30	30	20	23	33	28	31	32	31		
13	19	28	24	35	27	26	31	33	18	29	Carpeta en caliente	Х
14	23	24	31	28	26	26	26	24	21	21		
15	29	24	24	27	31	37	23	28	24	28	Recapeo asfaltico	
16	25	27	26	26	26	18	29	23	14	32		
17	21	27	27	21	23	31	27	26	26	31	Sello	
18	19	26	25	29	21	28	26	28	34	28		
19	31	30	30	18	21	25	30	24	8	21	Otro	
20	22	23	35	29	11	24	33	34	38	24		
-	Observa	aciones:										
-												



No	mbre d	e la via: (Carreter	a Pisac	Ollantay	tambo						A.P.
	Evalua	do por:	Ed Gutie	rrez Car	lotto			Ensa	ayo N°:		5	
		Fecha:		14	/01/202	0	_		KM:	41	+366	DAYONA DEL CUSOS
		Tramo:			LAMAY				Hora:	1	4:04	
		Carril:		D	ERECHA				-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	26	25	38	18	33	11	17	24	26	26	Tipo de pavimento:	
2	28	27	40	25	23	8	26	24	20	26		
3	33	34	8	22	24	36	27	32	29	29	Afirmado	
4	24	24	31	19	30	29	37	30	28	38		
5	27	33	21	24	16	29	13	29	23	32	Base Granular	
6	31	31	12	20	33	35	19	31	27	38		
7	23	15	28	23	33	32	26	23	37	32	Base Imprimida	
8	22	19	31	32	33	26	16	20	30	27		
9	31	6	14	31	33	26	11	24	21	28	Tratamiento Bicapa	
.0	25	7	21	25	28	26	27	24	32	24		
.1	32	30	34	32	30	32	17	25	33	19	Carpeta en frio	
2	26	34	16	21	39	33	27	25	25	29		
.3	26	16	31	19	38	20	36	17	29	20	Carpeta en caliente	Χ
.4	27	30	23	32	25	30	41	16	22	33		
5	26	28	22	25	29	22	6	28	28	29	Recapeo asfaltico	
6	29	16	27	29	27	28	18	39	32	28		
7	28	36	26	34	17	4	23	31	41	34	Sello	
8	28	18	26	20	31	30	23	28	28	20		
9	15	23	11	25	29	31	31	31	42	22	Otro	
0	22	26	32	23	14	16	17	24	32	32		
-	Observa	aciones:										
_												
-												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo					The state of the s	AD ANOINA DEL DUSCA
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ensa	ayo N°:		1	
		Fecha:		19	/01/202	.0			KM:	52	+000	
		Tramo:			CALCA				Hora:	1	2:25	
		Carril:		ΙZ	QUIERDO	0			_		<u> </u>	
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	29	27	22	28	39	23	18	23	22	19	Tipo de pavimento:	
2	26	22	23	12	29	18	23	39	24	13		
3	28	32	19	33	34	27	26	37	26	29	Afirmado	
4	28	28	32	43	22	26	24	26	23	22		
5	22	24	23	25	25	24	31	18	20	30	Base Granular	
6	50	28	48	18	29	48	23	25	31	22		
7	19	21	25	25	26	29	16	29	27	15	Base Imprimida	
8	30	25	32	27	27	23	25	34	33	26		
9	21	12	23	19	25	20	22	30	27	14	Tratamiento Bicapa	
10	30	20	18	27	27	19	27	45	23	29		
11	15	33	35	11	19	26	26	19	25	17	Carpeta en frio	
12	25	27	16	45	33	24	31	27	22	42		
13	26	34	14	23	31	27	26	31	12	41	Carpeta en caliente	Х
14	34	24	19	4	24	28	32	21	42	24		
15	31	24	32	40	34	20	32	18	21	24	Recapeo asfaltico	
16	22	34	26	14	23	24	34	31	26	28		
17	36	34	29	47	29	34	25	30	17	24	Sello	
18	40	42	29	23	26	16	34	39	1	26		
19	25	27	28	23	25	29	23	25	14	21	Otro	
20	32	41	37	17	32	32	23	32	35	35		
_	Observa	aciones:									•	
_												
_												
_												





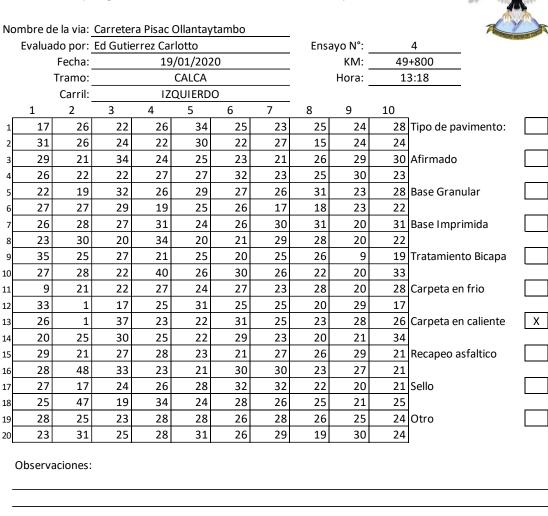
No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo					MANAGORA	O AVOINA DEL CUSOR
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ensa	ayo N°:		2	
		Fecha:		19	/01/202	20			KM:	51	+600	
		Tramo:			CALCA				Hora:	1:	2:40	
		Carril:		IZ	QUIERD	0			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	17	23	25	29	22	25	28	23	23	24	Tipo de pavimento:	
2	14	20	26	25	25	28	27	28	28	25		
3	21	28	22	27	25	20	25	22	24	30	Afirmado	
4	28	25	30	27	22	28	21	19	24	20		
5	43	28	27	25	24	24	25	16	30	33	Base Granular	
6	26	30	24	28	29	27	24	27	26	24		
7	30	21	24	23	23	19	23	26	24	28	Base Imprimida	
8	27	23	26	19	32	28	34	23	27	21		·
9	28	32	26	23	24	22	19	25	30	23	Tratamiento Bicapa	
10	23	28	29	26	26	28	24	34	27	26		
11	23	29	27	27	30	25	21	19	26	23	Carpeta en frio	
12	26	24	27	24	27	26	35	35	29	27		
13	28	30	24	24	23	34	35	27	29	19	Carpeta en caliente	Х
14	32	25	28	25	29	30	32	24	22	27		
15	26	23	29	30	29	26	27	25	25	22	Recapeo asfaltico	
16	28	28	28	27	21	23	25	26	24	23		
17	21	22	25	20	22	31	32	36	27	31	Sello	
18	26	26	30	26	28	30	28	29	27	26		
19	29	23	27	23	22	31	29	22	22	26	Otro	
20	24	28	29	29	26	26	29	28	33	26		
_			•	•	•	•	•	•	•		•	
	Observa	aciones:										
-												
-												
-												





No	mbre d	e la via:	Carreter	a Pisac	Ollantay	tambo					Tongon Control of the	AD ANDINA DEL DUSCA
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		3	
		Fecha:		19	/01/202	.0			KM:	51	+200	
		Tramo:			CALCA				Hora:	1	2:59	
		Carril:		ΙZ	QUIERD	0						
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	29	29	26	28	24	29	34	21	29	29	Tipo de pavimento:	
2	23	31	29	27	25	29	21	26	23	17		
3	23	22	28	25	24	26	25	25	26	29	Afirmado	
4	29	23	24	27	28	24	27	20	29	28		
5	24	26	24	31	24	24	24	19	22	28	Base Granular	
6	28	27	24	24	26	11	27	25	24	29		
7	28	25	25	28	23	24	26	24	22	44	Base Imprimida	
8	22	24	24	25	31	24	26	24	19	22		
9	38	23	29	21	21	26	21	27	28	31	Tratamiento Bicapa	
10	22	23	22	30	28	25	28	21	19	26		
11	28	21	23	21	31	27	20	25	29	30	Carpeta en frio	
12	20	27	19	28	26	25	31	20	18	28		<u></u>
13	26	26	27	23	25	30	23	28	25	30	Carpeta en caliente	Х
14	26	27	27	23	23	23	24	27	25	24		<u></u>
15	30	27	21	25	24	24	26	28	29	28	Recapeo asfaltico	
16	28	23	24	27	25	29	26	21	25	36		<u></u>
17	23	22	26	26	26	26	25	30	22	24	Sello	
18	25	25	22	28	25	29	18	19	24	19		<u></u>
19	20	21	22	34	24	25	21	16	30	44	Otro	
20	25	26	22	22	25	27	21	18	28	22		
-	Ohserv:	aciones:									•	
	Objetivi	aciones.										
-												
-												
-												







No	mbre de	e la via: <u>(</u>	Carreter	a Pisac	Ollantay [.]	tambo						
	Evalua	do por: I	Ed Gutie	rrez Car	lotto			Ens	ayo N°:		5	DAD ANDINA DEL DISCO
		Fecha:		19	/01/202	0			KM:	19	+400	
		Tramo:			CALCA				Hora:	1	3:36	
		Carril:		IZ	QUIERDO)			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	24	19	24	29	26	27	25	30	23	26	Tipo de pavimento:	
2	28	30	30	23	25	27	28	27	23	24		
3	24	27	25	20	25	28	23	26	23	26	Afirmado	
4	24	29	27	29	27	23	28	21	25	22		
5	25	24	27	31	24	25	29	36	26	28	Base Granular	
6	29	28	24	26	23	29	29	25	26	26		
7	28	28	27	24	24	25	25	26	23	30	Base Imprimida	
8	26	28	26	27	28	23	24	28	28	22		
9	25	23	26	32	31	30	25	31	29	27	Tratamiento Bicapa	
10	24	11	31	22	24	24	26	25	26	27		
11	30	40	29	25	24	28	27	26	26	26	Carpeta en frio	
12	22	19	24	22	28	21	25	21	28	27		
13	27	31	29	23	31	28	24	29	24	25	Carpeta en caliente	Х
14	28	29	24	27	23	27	24	28	26	26		
15	30	39	27	25	23	23	29	24	28	27	Recapeo asfaltico	
16	34	26	28	25	29	27	24	26	28	26		
17	22	32	24	25	23	27	24	25	28	26	Sello	
18	24	21	24	26	28	24	26	22	26	27		
19	30	27	31	28	25	30	27	28	28	23	Otro	
20	26	21	27	24	24	26	26	28	33	29		
-	Observa	aciones:										
-												



Νo	mbre de	e la via: _	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por:_	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ensa	ayo N°:		1	ANDHA DEL DISCO
		Fecha:		19	/01/202	0			KM:	49	+000	
		Tramo: _			CALCA				Hora:	1	5:05	
		Carril:		D	ERECHA	ı						
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	25	24	26	29	33	24	26	29	24	27	Tipo de pavimento:	
2	23	21	27	36	34	21	25	26	29	21		
3	30	26	26	20	25	23	22	22	28	16	Afirmado	
4	33	28	24	28	27	30	30	26	21	29		
5	27	26	23	34	25	27	25	25	26	24	Base Granular	
6	25	27	25	30	29	26	28	27	29	29		
7	32	29	22	26	28	27	28	23	24	29	Base Imprimida	
8	20	24	23	30	25	29	26	26	25	28		
9	23	29	30	25	28	28	26	28	26	36	Tratamiento Bicapa	
.0	28	25	22	25	29	26	25	28	36	31		
1	25	31	20	26	26	26	23	26	25	26	Carpeta en frio	
2	27	27	32	27	27	24	26	24	19	22		
3	29	24	27	23	27	26	26	24	26	21	Carpeta en caliente	Χ
.4	31	29	33	27	27	26	27	24	33	26		
.5	29	23	25	36	26	24	25	24	22	25	Recapeo asfaltico	
.6	35	28	27	28	27	32	25	25	21	23		
.7	30	26	33	22	28	24	24	26	28	35	Sello	
8	34	26	23	28	25	25	25	25	28	27		
9	29	24	23	22	30	27	24	25	28	29	Otro	
20	27	27	24	28	21	26	24	27	24	29		
-	Observa	aciones:										
-												



Nc	mbre d	e la via: <u> </u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay [.]	tambo					6	
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ensa	ayo N°:		2	Y
		Fecha:		19	/01/202	0			KM:	49	+400	AD ANDINA DEL DISCO
		Tramo:			CALCA				Hora:	1	5:29	
		Carril:		D	ERECHA	ı			_			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	28	27	25	27	24	26	21	27	31	31	Tipo de pavimento:	
2	30	27	24	27	30	43	21	22	17	20		
3	26	23	24	26	27	23	18	25	20	22	Afirmado	
4	17	25	35	26	36	26	21	25	23	39		
5	17	34	22	25	27	27	29	28	21	23	Base Granular	
6	39	26	32	25	27	38	26	26	27	29		
7	35	20	24	23	26	27	27	17	28	21	Base Imprimida	
8	33	23	31	18	27	21	29	29	27	28		
9	34	24	21	25	28	22	21	28	22	28	Tratamiento Bicapa	
10	23	32	30	20	27	21	23	18	28	20		
11	20	29	27	27	26	31	30	18	29	20	Carpeta en frio	
12	19	20	28	26	27	22	27	29	26	23		
13	26	25	23	27	29	27	28	16	26	29	Carpeta en caliente	Х
14	26	22	23	25	25	25	23	22	22	23		
15	27	18	27	27	29	28	25	24	23	10	Recapeo asfaltico	
16	24	40	20	23	29	23	25	32	26	21		
17	22	9	24	25	25	30	28	30	24	20	Sello	
18	31	27	29	29	18	21	24	25	29	25		
19	24	22	20	29	23	13	27	26	26	30	Otro	
20	16	23	33	26	24	22	30	28	22	24		
-	Observa	aciones:										
-												



No	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	a Pisac	Ollantay	tambo					Ä	
	Evalua	do por: <u> </u>	Ed Gutie	rrez Car	lotto			Ens	ayo N°: _		3	Y
		Fecha: _		19	/01/202	0			KM:	49	+800	AD ANDINA DEL DISCO
		Tramo: _			CALCA				Hora:	1	5:48	
		Carril:		D	ERECHA							
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	23	25	14	19	22	18	24	26	27	19	Tipo de pavimento:	
2	29	21	28	27	19	26	26	27	26	21		
3	32	24	29	32	27	31	36	24	17	29	Afirmado	
4	21	25	31	19	24	25	32	22	23	36		
5	21	23	36	18	26	20	27	33	30	31	Base Granular	
6	18	19	30	18	14	23	22	26	25	20		
7	22	26	25	18	31	31	24	26	26	30	Base Imprimida	
8	19	25	34	33	30	26	22	34	33	32		
9	26	23	38	25	30	20	24	29	28	30	Tratamiento Bicapa	
LO	28	24	29	24	24	21	22	24	25	18		
۱1	23	30	23	22	22	27	23	25	23	22	Carpeta en frio	
12	25	19	26	24	22	17	24	30	22	21		
13	21	20	24	24	29	28	23	25	25	19	Carpeta en caliente	Χ
L4	26	21	30	27	20	30	27	23	23	26		
15	48	30	22	26	20	30	23	32	23	28	Recapeo asfaltico	
16	28	24	31	33	27	22	27	31	27	22		
١7	35	27	16	26	14	40	25	26	37	24	Sello	
18	28	18	31	26	24	31	26	28	24	28		
19	34	35	31	24	28	17	23	22	20	24	Otro	
20	23	23	12	22	30	20	25	23	20	24		
-	Observa	aciones:										
-												



No	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	a Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: <u>I</u>	Ed Gutie	errez Cai	lotto			Ensa	ayo N°:		4	Y
		Fecha:		19	/01/202	0			KM:	50)+200	DAD ANDINA DEL DISESS
		Tramo: _			CALCA				Hora:	1	6:04	
		Carril:		C	ERECHA							
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	26	21	28	28	30	33	34	25	24	25	Tipo de pavimento:	
2	28	27	43	24	33	22	25	27	30	24		
3	29	23	22	33	28	27	26	23	25	28	Afirmado	
4	22	23	27	22	30	19	31	23	23	30		
5	26	29	20	18	27	24	24	28	22	31	Base Granular	
6	21	31	33	23	21	30	25	16	28	26		
7	28	17	27	22	30	23	25	19	27	22	Base Imprimida	
8	19	19	23	43	24	37	28	23	28	32		
9	21	30	29	1	27	18	25	24	24	28	Tratamiento Bicapa	
10	32	30	20	28	29	24	23	20	24	24		
11	24	27	26	28	26	19	26	24	23	26	Carpeta en frio	
12	18	28	21	28	29	22	32	22	23	22		
13	22	28	31	45	31	25	22	30	25	23	Carpeta en caliente	Χ
14	29	28	20	27	26	23	24	25	26	23		
15	24	20	10	24	25	30	25	18	27	26	Recapeo asfaltico	
16	33	35	23	30	32	20	28	24	27	30		
17	12	10	30	33	32	25	27	20	25	26	Sello	
18	24	21	25	28	25	15	31	25	27	21		
19	20	25	25	22	26	25	27	25	27	23	Otro	
20	18	18	18	30	27	20	30	24	22	39		
-	Observa	aciones:										
-												



Nc	mbre d	e la via: _	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		5	Y DR
		Fecha:		19	/01/202	0			KM:	50	+600	O ANDINA DEL DUSCOS
		Tramo:			CALCA				Hora:	1	6:23	
		Carril:		D	ERECHA	ı			-			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	4	23	42	34	27	16	29	36	23	39	Tipo de pavimento:	
2	23	29	34	28	24	22	25	41	50	14		
3	26	19	18	16	23	25	26	29	33	24	Afirmado	
4	1	31	21	22	22	25	1	36	22	16		
5	28	25	29	24	26	31	26	40	29	11	Base Granular	
6	26	29	27	27	28	25	24	36	24	22		
7	20	33	16	29	23	33	30	19	24	28	Base Imprimida	
8	27	28	19	17	29	31	17	36	25	32		
9	31	31	25	30	40	28	42	29	27	34	Tratamiento Bicapa	
10	29	22	25	32	24	22	1	22	21	38		
11	28	31	20	21	25	25	1	23	26	13	Carpeta en frio	
12	16	25	35	17	28	32	37	24	28	22		
13	28	15	26	33	20	26	20	23	26	34	Carpeta en caliente	Χ
14	23	22	24	23	25	33	15	22	19	31		
15	22	27	26	30	20	27	31	26	7	11	Recapeo asfaltico	
16	24	26	29	1	41	21	39	12	18	20		
17	35	33	33	27	33	23	20	34	26	23	Sello	
18	25	23	26	32	22	25	27	30	21	29		
19	28	14	23	17	19	31	31	14	34	31	Otro	
20	24	20	36	27	23	41	27	45	36	20		
-	Observa	aciones:										
-												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo					ANTON	AD ANDINA DEL DISCO
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ensa	ayo N°:		1	
		Fecha:		17	//01/202	20			KM:	64	+472	
		Tramo:			YUCAY				Hora:	14	4:13	
		Carril:		ΙZ	QUIERD	0			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	28	25	23	24	27	24	22	30	28	25	Tipo de pavimento:	
2	29	26	23	31	33	26	48	32	34	24		
3	21	36	25	27	26	26	21	26	24	29	Afirmado	
4	25	21	26	27	22	24	30	23	40	25		
5	32	26	21	24	27	28	30	21	23	27	Base Granular	
6	27	26	27	26	29	30	20	26	20	21		
7	27	19	23	33	22	29	18	21	26	24	Base Imprimida	
8	26	25	29	26	23	30	26	30	25	32		
9	18	8	25	26	23	23	28	24	31	24	Tratamiento Bicapa	
10	37	31	29	25	22	20	13	35	29	42		
11	29	30	22	23	28	30	28	23	26	20	Carpeta en frio	
12	24	25	30	25	34	23	29	29	30	25		
13	27	28	29	24	25	25	21	24	29	23	Carpeta en caliente	Χ
14	22	29	26	20	21	32	19	19	23	19		
15	28	25	30	27	33	24	43	19	30	33	Recapeo asfaltico	
16	21	22	33	25	32	30	22	23	26	38		
17	27	26	30	27	28	20	27	29	20	29	Sello	
18	31	28	29	25	25	25	24	27	28	12		
19	22	22	22	33	23	27	21	10	29	29	Otro	
20	22	32	23	24	23	32	28	29	32	6		
_			•	•		•	•	•	•		•	
	Observa	aciones:										
-												
-												
-												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo					The state of the s	ANDINA DEL DUSCO
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		1	
		Fecha:		17	/01/202	20			KM:	64	+472	
		Tramo:			YUCAY				Hora:	1	4:31	
		Carril:		ΙZ	QUIERD	0			•			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	34	25	27	25	27	23	22	22	24	29	Tipo de pavimento:	
2	34	24	21	26	24	16	26	30	22	26		
3	27	26	22	23	26	21	26	29	27	28	Afirmado	
4	23	25	24	25	28	29	24	23	29	25		
5	9	23	27	25	27	26	22	22	25	4	Base Granular	
6	34	22	28	25	26	27	24	16	25	26		
7	18	23	22	27	26	23	30	15	21	23	Base Imprimida	
8	38	25	24	24	26	27	25	4	25	25		
9	21	23	29	32	21	22	24	21	26	26	Tratamiento Bicapa	
10	23	22	23	25	24	18	25	40	24	26		
11	24	25	23	22	24	27	27	27	22	23	Carpeta en frio	
12	26	26	27	29	25	25	29	30	25	24		
13	27	21	27	21	28	25	24	28	24	28	Carpeta en caliente	Х
14	28	13	25	25	24	26	20	28	25	25		
15	26	22	25	25	23	30	26	20	27	25	Recapeo asfaltico	
16	24	27	24	28	24	27	27	26	23	25		
17	26	22	32	20	30	26	24	24	25	5	Sello	
18	25	27	29	29	26	30	27	22	25	28		
19	27	20	23	22	25	28	25	25	32	21	Otro	
20	25	29	23	31	24	26	22	30	29	30		
_	Observa	aciones:										
-												
-												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo					The state of the s	SCIAD ANDINA DEL DUSOR
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		3	
		Fecha:		17	//01/202	20			KM:	63	+772	
		Tramo:			YUCAY				Hora:	1	4:52	
		Carril:		ΙZ	QUIERD	0			-			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	25	27	24	23	23	31	23	23	32	22	Tipo de pavimento	:
2	32	28	24	29	23	24	29	39	36	29		
3	27	31	24	29	24	29	30	30	26	25	Afirmado	
4	25	23	28	27	29	23	20	26	27	30		
5	33	24	31	27	26	23	25	26	23	24	Base Granular	
6	28	22	26	24	24	18	29	30	26	27		
7	24	27	25	27	25	24	30	25	31	27	Base Imprimida	
8	27	30	28	28	23	22	30	23	31	24		
9	27	26	25	28	28	25	26	29	39	27	Tratamiento Bicapa	a
10	21	23	28	28	32	28	23	22	19	26		
11	29	26	26	24	25	28	24	22	24	29	Carpeta en frio	
12	31	28	27	26	29	27	26	20	24	27		
13	25	26	24	29	23	27	27	22	40	24	Carpeta en caliente	X
14	25	24	27	27	25	22	25	26	32	28		
15	24	20	29	27	29	24	27	29	27	27	Recapeo asfaltico	
16	29	39	25	28	30	32	29	25	25	28		
17	23	17	26	25	25	28	17	27	27	27	Sello	
18	26	24	26	24	26	23	30	23	25	27		
19	26	29	25	24	26	26	30	23	27	28	Otro	
20	24	25	27	32	25	33	29	22	25	24		
	Ohserv:	aciones:										
_	0030.70	aciones.										
_												



	Evalua	do por: _	Ed Gutie					Ensa	yo N°: _		4
		Fecha: _			/01/202	0			KM: _		+372
		Tramo: _			YUCAY				Hora: _	1.	5:10
		Carril: _			QUIERDO			_	_		
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	1
	25	27	26	25	26	24	25	22	27		Tipo de pavimento:
	25	48	25	24	31	29	26	27	23	28	
	27	30	28	24	33	25	23	26	26		Afirmado
	26	19	25	28	20	26	27	28	25	27	
	24	17	26	27	30	25	24	25	27		Base Granular
	25	5	25	27	20	23	23	27	28	24	
	24	20	26	24	28	30	30	22	30	19	Base Imprimida
	31	42	25	28	28	27	25	28	25	19	
	26	25	28	26	30	26	20	26	24	25	Tratamiento Bicapa
	25	21	30	22	23	28	22	30	24	18	
	24	18	26	26	23	30	24	31	26	24	Carpeta en frio
	32	23	28	23	23	27	29	25	24	29	
	28	23	29	33	27	27	25	29	22	28	Carpeta en caliente
	26	26	28	23	21	28	28	31	29	25	
	29	23	24	26	27	28	26	28	26	23	Recapeo asfaltico
Γ	27	25	25	27	25	27	26	27	25	30	
	27	27	28	26	22	26	24	29	27	26	Sello
F	26	25	23	25	24	26	29	21	27	25	
F	25	30	24	21	21	22	21	24	28	26	Otro
r	27	27	23	22	22	31	24	22	25	22	i



No	mbre d	e la via: _	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		5	MO ANDINA DEL DUSCO
		Fecha:		17	/01/202	.0			KM:	62	+072	
		Tramo:			YUCAY				Hora:	1	5:29	
		Carril:		IZ	QUIERDO	0			_			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	27	21	25	32	25	23	25	16	28	27	Tipo de pavimento:	
2	29	24	27	23	28	28	27	26	28	24		
3	28	25	27	23	27	30	26	24	28	24	Afirmado	
4	25	26	27	27	22	30	29	26	24	28		
5	28	21	28	27	31	31	26	29	28	24	Base Granular	
6	23	27	23	32	29	26	27	34	24	29		
7	23	29	22	26	30	26	27	32	26	26	Base Imprimida	
8	26	25	24	26	25	25	24	28	22	28		
9	26	27	24	23	28	25	25	18	26	28	Tratamiento Bicapa	
10	27	25	30	25	26	24	25	34	26	19		
11	24	26	29	26	19	26	24	23	28	27	Carpeta en frio	
12	25	27	24	25	29	28	23	30	25	26		
13	25	27	26	25	25	26	26	21	27	31	Carpeta en caliente	Х
14	27	27	24	27	22	25	27	29	27	26		
15	29	30	28	29	28	28	29	29	28	25	Recapeo asfaltico	
16	26	25	32	27	23	28	27	28	28	22		
17	23	27	29	22	27	27	25	28	26	30	Sello	
18	28	25	21	26	29	23	23	26	26	26		
19	28	24	24	26	27	24	22	30	27	27	Otro	
20	23	26	25	27	23	26	27	28	26	27		
-	Observa	aciones:										
-												



Nc	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		1	O ANDINA DEL DISCO
		Fecha:		17	/01/202	0			KM:	62	+572	
		Tramo: ¯			YUCAY				Hora:	1	2:00	
		Carril:		[ERECHA				-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	28	26	28	23	24	23	27	34	24	27	Tipo de pavimento:	
2	25	27	31	25	39	32	15	22	30	24		
3	27	24	25	36	40	26	33	34	24	26	Afirmado	
4	28	26	27	20	31	25	32	25	27	29		
5	20	28	26	28	27	27	28	26	27	23	Base Granular	
6	25	27	36	20	24	27	26	26	24	27		
7	23	20	35	28	33	22	32	35	20	34	Base Imprimida	
8	19	25	20	21	34	34	27	22	24	27		
9	25	31	30	29	28	31	12	25	26	24	Tratamiento Bicapa	
10	26	26	25	34	28	18	27	32	27	20		
11	28	25	26	24	26	29	30	32	26	24	Carpeta en frio	
12	31	30	25	29	27	22	33	28	22	24		
13	19	25	19	41	30	27	32	32	26	29	Carpeta en caliente	Х
14	26	24	27	12	25	30	22	26	20	24		
15	27	26	17	27	23	29	27	29	31	30	Recapeo asfaltico	
16	26	28	27	17	26	25	28	26	28	26		
17	25	36	41	31	26	26	30	27	21	31	Sello	
18	26	23	36	35	27	23	30	27	24	27		
19	26	19	29	28	23	21	27	40	18	29	Otro	
20	25	22	27	25	24	23	29	42	24	27		
-	Observa	aciones:										
-												



					tambo							
Evalua	do por: <u>E</u>	d Gutie	rrez Car	lotto			Ensa	ayo N°: _		2	Y	
	Fecha: _		17,	/01/202	0			KM:	62	+972	O ANDINA DEL DISCOS	
	Tramo: _			YUCAY				Hora:	1	2:16		
	Carril: _		D	ERECHA								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	1		
22	21	23	18	28	30	29	31	15	36	Tipo de pavimento:		
28	23	25	24	26	24	31	29	24	50			
30	33	27	27	28	27	32	32	30	37	Afirmado		
28	30	29	27	20	26	23	26	24	20			
24	28	26	25	30	27	28	33	20	29	Base Granular		
25	29	13	33	29	29	21	28	21	20			
29	34	21	28	25	26	24	27	29	39	Base Imprimida		
28	28	25	26	27	27	20	26	23	33			
32	29	29	32	26	23	21	26	23	34	Tratamiento Bicapa		
29	30	30	28	24	22	31	28	22	36			
28	28	17	32	29	29	27	27	38	25	Carpeta en frio		
29	31	30	33	31	26	29	25	26	23			
31	26	26	29	30	31	27	32	23	27	Carpeta en caliente	Χ	
31	27	23	34	31	34	28	27	23	27			
30	25	31	33	24	32	32	23	12	26	Recapeo asfaltico		
24	27	23	27	25	37	29	29	18	25			
26	24	32	29	33	24	27	30	37	29	Sello		
30	30	28	31	25	24	25	27	28	27			
19	31	24	31	21	21	21	26	24	24	Otro		
30	26	29	22	23	28	18	22	35	23			
Observa	aciones:											
	1 22 28 30 28 24 25 29 28 32 29 31 31 30 24 26 30 19 30	Evaluado por: Fecha:	Evaluado por: Ed Gutie Fecha: Tramo: Carril: 1 2 3 25 30 32 25 30 32 27 28 30 29 24 28 26 25 29 13 29 29 29 30 30 28 28 28 17 29 31 30 31 26 26 24 32 30 30 28 19 31 24 30 26 29	Evaluado por: Ed Gutierrez Car Fecha: 17. Tramo: D 1 2 3 1 2 3 22 21 23 24 28 25 24 25 24 25 24 25 29 27 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 29 31 30 33 34 30 38 24 27 23 34 33 24 27 23 34 33 24 <th c<="" td=""><td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/202 Tramo: VUCAY Carril: DERECHA 1 2 3 4 5 22 21 23 18 28 28 23 25 24 26 30 33 27 27 28 28 30 29 27 20 24 28 26 25 30 25 29 13 33 29 29 34 21 28 25 28 28 25 26 27 32 29 29 32 26 29 30 30 28 24 28 28 17 32 29 29 31 30 33 31 31 26 26 29 30 31 27 23 34</td><td>Fecha: 17/01/2020 Tramo: YUCAY DERECHA 1 2 3 4 5 6 22 21 23 18 28 30 28 23 25 24 26 24 30 33 27 27 28 27 28 30 29 27 20 26 24 28 26 25 30 27 25 29 13 33 29 29 29 34 21 28 25 26 28 28 25 26 27 27 32 29 29 32 26 23 29 30 30 28 24 22 28 28 17 32 29 29 29 31 30 33 31 26</td><td>Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 Tramo: YUCAY DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 22 21 23 18 28 30 29 28 23 25 24 26 24 31 30 33 27 27 28 27 32 28 30 29 27 20 26 23 24 28 26 25 30 27 28 25 29 13 33 29 29 21 29 34 21 28 25 26 24 28 28 25 26 27 27 20 32 29 29 32 26 23 21 29 30 30 28 24</td><td>Ed Gutierrez Carlotto Ens. Fecha: 17/01/2020 Tramo: YUCAY DERECHA 1 2 21 23 4 5 6 7 8 22 21 23 4 5 6 7 8 22 21 23 34 25 24 26 24 28 23 29 27 28 33 29 21 28 33 29 29 21 28 23 29 21 28 28 25 26 24 27 27 20 26 24</td><td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: Tramo: YUCAY Hora: DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 8 9 22 21 23 18 28 30 29 31 15 28 23 25 24 26 24 31 29 24 30 33 27 27 28 27 32 32 30 28 30 29 27 20 26 23 26 24 24 28 26 25 30 27 28 33 20 25 29 13 33 29 29 21 28 21 29 34 21 28 25 26 24</td><td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: 62 Tramo: YUCAY Hora: 1 Carril: DERECHA 1 22 21 23 4 5 6 7 8 9 10 22 21 23 18 28 30 29 31 15 36 28 23 25 24 26 24 31 29 24 50 30 33 27 27 28 27 32 32 30 37 28 30 29 27 20 26 23 26 24 20 24 28 26 25 30 27 28 33 20 29 25 29</td><td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 KM: 62+972 </td></th>	<td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/202 Tramo: VUCAY Carril: DERECHA 1 2 3 4 5 22 21 23 18 28 28 23 25 24 26 30 33 27 27 28 28 30 29 27 20 24 28 26 25 30 25 29 13 33 29 29 34 21 28 25 28 28 25 26 27 32 29 29 32 26 29 30 30 28 24 28 28 17 32 29 29 31 30 33 31 31 26 26 29 30 31 27 23 34</td> <td>Fecha: 17/01/2020 Tramo: YUCAY DERECHA 1 2 3 4 5 6 22 21 23 18 28 30 28 23 25 24 26 24 30 33 27 27 28 27 28 30 29 27 20 26 24 28 26 25 30 27 25 29 13 33 29 29 29 34 21 28 25 26 28 28 25 26 27 27 32 29 29 32 26 23 29 30 30 28 24 22 28 28 17 32 29 29 29 31 30 33 31 26</td> <td>Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 Tramo: YUCAY DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 22 21 23 18 28 30 29 28 23 25 24 26 24 31 30 33 27 27 28 27 32 28 30 29 27 20 26 23 24 28 26 25 30 27 28 25 29 13 33 29 29 21 29 34 21 28 25 26 24 28 28 25 26 27 27 20 32 29 29 32 26 23 21 29 30 30 28 24</td> <td>Ed Gutierrez Carlotto Ens. Fecha: 17/01/2020 Tramo: YUCAY DERECHA 1 2 21 23 4 5 6 7 8 22 21 23 4 5 6 7 8 22 21 23 34 25 24 26 24 28 23 29 27 28 33 29 21 28 33 29 29 21 28 23 29 21 28 28 25 26 24 27 27 20 26 24</td> <td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: Tramo: YUCAY Hora: DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 8 9 22 21 23 18 28 30 29 31 15 28 23 25 24 26 24 31 29 24 30 33 27 27 28 27 32 32 30 28 30 29 27 20 26 23 26 24 24 28 26 25 30 27 28 33 20 25 29 13 33 29 29 21 28 21 29 34 21 28 25 26 24</td> <td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: 62 Tramo: YUCAY Hora: 1 Carril: DERECHA 1 22 21 23 4 5 6 7 8 9 10 22 21 23 18 28 30 29 31 15 36 28 23 25 24 26 24 31 29 24 50 30 33 27 27 28 27 32 32 30 37 28 30 29 27 20 26 23 26 24 20 24 28 26 25 30 27 28 33 20 29 25 29</td> <td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 KM: 62+972 </td>	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/202 Tramo: VUCAY Carril: DERECHA 1 2 3 4 5 22 21 23 18 28 28 23 25 24 26 30 33 27 27 28 28 30 29 27 20 24 28 26 25 30 25 29 13 33 29 29 34 21 28 25 28 28 25 26 27 32 29 29 32 26 29 30 30 28 24 28 28 17 32 29 29 31 30 33 31 31 26 26 29 30 31 27 23 34	Fecha: 17/01/2020 Tramo: YUCAY DERECHA 1 2 3 4 5 6 22 21 23 18 28 30 28 23 25 24 26 24 30 33 27 27 28 27 28 30 29 27 20 26 24 28 26 25 30 27 25 29 13 33 29 29 29 34 21 28 25 26 28 28 25 26 27 27 32 29 29 32 26 23 29 30 30 28 24 22 28 28 17 32 29 29 29 31 30 33 31 26	Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 Tramo: YUCAY DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 22 21 23 18 28 30 29 28 23 25 24 26 24 31 30 33 27 27 28 27 32 28 30 29 27 20 26 23 24 28 26 25 30 27 28 25 29 13 33 29 29 21 29 34 21 28 25 26 24 28 28 25 26 27 27 20 32 29 29 32 26 23 21 29 30 30 28 24	Ed Gutierrez Carlotto Ens. Fecha: 17/01/2020 Tramo: YUCAY DERECHA 1 2 21 23 4 5 6 7 8 22 21 23 4 5 6 7 8 22 21 23 34 25 24 26 24 28 23 29 27 28 33 29 21 28 33 29 29 21 28 23 29 21 28 28 25 26 24 27 27 20 26 24	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: Tramo: YUCAY Hora: DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 8 9 22 21 23 18 28 30 29 31 15 28 23 25 24 26 24 31 29 24 30 33 27 27 28 27 32 32 30 28 30 29 27 20 26 23 26 24 24 28 26 25 30 27 28 33 20 25 29 13 33 29 29 21 28 21 29 34 21 28 25 26 24	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: 62 Tramo: YUCAY Hora: 1 Carril: DERECHA 1 22 21 23 4 5 6 7 8 9 10 22 21 23 18 28 30 29 31 15 36 28 23 25 24 26 24 31 29 24 50 30 33 27 27 28 27 32 32 30 37 28 30 29 27 20 26 23 26 24 20 24 28 26 25 30 27 28 33 20 29 25 29	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 KM: 62+972



Nc	mbre d	e la via: <u> </u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						446
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ens	ayo N°:		3	Y DR
		Fecha:		17	/01/202	0			KM:	63	+372	DAD ANDINA DEL DISCO
		Tramo:			YUCAY				Hora:	1	2:31	
		Carril:		D	ERECHA	ı			_			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	28	23	22	30	21	29	20	24	28	25	Tipo de pavimento:	
2	26	27	29	25	34	27	29	29	24	22		
3	21	22	23	27	27	21	30	26	36	34	Afirmado	
4	28	24	27	26	20	30	24	26	33	29		
5	26	29	23	28	24	27	26	27	27	30	Base Granular	
6	26	21	20	30	25	25	34	22	25	28		
7	27	26	29	23	25	20	33	28	24	20	Base Imprimida	
8	22	25	23	23	24	22	18	27	23	31		
9	30	26	24	30	29	19	26	29	23	23	Tratamiento Bicapa	
10	31	27	24	26	27	24	27	33	30	27		
11	25	28	27	21	25	27	37	25	31	29	Carpeta en frio	
12	25	27	16	17	25	247	28	25	32	26		
13	29	22	30	24	26	26	30	27	25	24	Carpeta en caliente	Х
14	34	22	25	17	23	35	33	22	23	24		
15	37	22	21	26	23	25	15	25	28	25	Recapeo asfaltico	
16	21	21	27	21	25	18	25	25	33	26		
17	34	23	31	26	25	1	23	22	26	20	Sello	
18	21	23	29	23	25	30	25	20	10	27		
19	22	21	30	23	39	23	21	21	30	23	Otro	
20	21	25	26	22	25	27	27	24	28	27		
-	Observa	aciones:										
-												



No	mbre de	e la via: <u>(</u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: <u> </u> [Ed Gutie	errez Cai	lotto			Ensa	ayo N°: _		4	NY N
		Fecha:		17	/01/202	0			KM:	63	+772	ASCAD ANDINA DEL DISCO
		Tramo: _			YUCAY				Hora:	1	2:49	
		Carril: _		C	ERECHA							
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	•	
1	22	24	23	28	27	33	26	26	34	30	Tipo de pavimento	:
2	23	27	35	38	25	20	28	24	26	29		
3	27	22	22	27	33	27	23	25	30	24	Afirmado	
4	26	20	27	25	27	33	33	27	20	35		
5	24	19	28	23	25	23	32	27	31	30	Base Granular	
6	26	29	35	28	29	18	34	30	28	24		
7	27	33	24	32	29	30	28	29	24	26	Base Imprimida	
8	25	17	31	28	27	34	20	19	28	27		
9	27	28	24	28	26	35	24	26	38		Tratamiento Bicap	a
.0	27	27	35	20	25	25	20	26	26	25		
1	26	30	16	25	26	29	27	24	24	25	Carpeta en frio	
2	30	25	32	23	33	23	26	30	21	35		
.3	29	25	26	27	30	20	21	21	24	23	Carpeta en caliente	e X
4	25	28	30	23	30	29	26	24	31	31		
.5	27	24	30	20	22	28	25	29	27	21	Recapeo asfaltico	
.6	26	32	24	27	28	24	27	22	24	27		
.7	28	27	13	31	26	26	25	34	17	22	Sello	
.8	29	26	27	28	23	27	29	26	34	39		
9	27	31	31	25	31	28	28	23	30	39	Otro	
0	31	22	27	27	29	30	23	25	27	19		
(Observa	aciones:										
-												
_												



Nc	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						AND .
	Evalua	do por: I	Ed Gutie	errez Cai	lotto			Ensa	ayo N°:		5	Y
		Fecha:		17	/01/202	0			KM:	64	+172	O ANDINA DEL DISCO
		Tramo:			YUCAY				Hora:	1	3:09	
		Carril:		C	ERECHA	ı			_			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	13	25	25	17	32	34	22	17	35	19	Tipo de pavimento:	
2	33	20	20	25	26	22	31	40	24	26		
3	5	29	29	3	5	26	38	37	27	27	Afirmado	
4	45	22	22	29	46	15	19	23	29	23		
5	3	25	25	20	28	22	18	45	29	25	Base Granular	
6	38	25	25	40	18	27	29	25	10	28		
7	31	26	26	25	28	24	41	31	17	20	Base Imprimida	
8	50	8	8	19	11	22	40	22	25	20		
9	31	25	25	18	44	20	19	25	22	29	Tratamiento Bicapa	
10	11	25	25	28	24	8	31	28	24	38		
11	25	18	18	27	17	17	30	30	21	28	Carpeta en frio	
12	30	40	40	40	21	22	35	14	21	27		
13	33	25	25	17	30	11	35	17	24	18	Carpeta en caliente	Х
14	25	7	7	25	31	21	18	28	21	26		
15	5	27	27	29	24	25	28	11	22	27	Recapeo asfaltico	
16	40	1	1	24	21	25	23	30	35	24		
17	17	35	35	20	27	22	20	4	26	20	Sello	
18	19	25	25	20	28	20	13	25	22	26		
19	21	22	22	27	26	31	25	24	27	31	Otro	
20	15	20	20	19	22	33	19	21	26	26		
-	Observa	aciones:										
-												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	rtambo					Dangers	DAD ANDINA DELIDISOR
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		1	
		Fecha:		17	//01/202	20			KM:	73	+850	
		Tramo:		МС	OCCOPA	TA			Hora:	0	8:31	
		Carril:		ΙZ	QUIERD	0						
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	27	27	25	14	26	29	24	27	13	29	Tipo de pavimento:	
2	24	24	31	29	21	30	17	24	28	21		
3	30	31	25	43	39	24	23	31	22	25	Afirmado	
4	27	25	22	26	26	12	23	12	30	23		
5	26	23	27	26	30	30	30	26	23	24	Base Granular	
6	22	25	35	33	28	29	30	22	27	22		
7	17	29	33	28	23	27	36	29	24	23	Base Imprimida	
8	24	27	29	24	28	34	39	20	23	30		
9	20	23	28	30	26	21	30	43	31	25	Tratamiento Bicapa	
10	26	20	24	30	31	19	18	32	29	28		
11	17	32	26	28	28	25	23	31	24	25	Carpeta en frio	
12	30	23	31	25	24	33	23	31	23	35		
13	22	23	24	30	26	25	23	32	22	28	Carpeta en caliente	Х
14	26	28	29	21	22	22	27	37	25	26		
15	24	29	23	20	24	19	13	20	27	25	Recapeo asfaltico	
16	33	28	24	21	30	29	25	15	27	26		
17	23	21	17	28	28	18	10	12	26	30	Sello	
18	28	30	31	37	24	21	19	34	25	31		
19	26	25	22	37	30	23	20	29	28	25	Otro	
20	24	28	25	30	28	22	22	27	34	25		
	Ohserv:	aciones:										
	Obscive	aciones.										
-												
-												





No	mbre d	e la via:	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo					The second	ANDINA DEL DISCO
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		2	
		Fecha:		17	/01/202	20			KM:	73	+450	
		Tramo:		MC	OCCOPA.	TA			Hora:	0	8:46	
		Carril:		IZ	QUIERD	0			-			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	32	26	26	25	26	27	16	24	34	22	Tipo de pavimento:	
2	26	30	25	19	25	22	28	23	28	26		
3	24	27	23	21	20	25	32	35	31	25	Afirmado	
4	21	37	21	18	32	21	26	24	26	18		
5	24	25	29	23	25	24	23	31	20	27	Base Granular	
6	20	25	29	37	24	24	33	32	27	22		
7	29	26	28	24	28	28	25	28	30	30	Base Imprimida	
8	28	24	24	39	35	18	24	22	24	20		
9	25	27	33	27	23	25	23	24	22	29	Tratamiento Bicapa	
10	24	24	19	22	25	33	22	23	26	37		
11	31	24	21	27	31	27	33	27	27	24	Carpeta en frio	
12	25	25	26	34	19	23	27	26	26	27		
13	23	24	22	28	22	28	22	25	27	28	Carpeta en caliente	Х
14	28	27	29	25	22	21	33	31	23	26		
15	26	27	27	36	28	23	24	32	32	20	Recapeo asfaltico	
16	24	24	23	29	25	29	25	23	22	24		
17	23	18	20	27	23	29	35	23	22	21	Sello	
18	29	35	30	23	33	19	27	28	24	29		
19	23	22	28	25	47	21	27	28	29	26	Otro	
20	38	23	22	28	21	24	29	24	26	28		
	Observa	aciones:										
-												
-												
-												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo					7 Inner	O ANDINA DEL DISSO
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	lotto			Ens	ayo N°:		3	
		Fecha:		17	/01/202	20			KM:	73	+050	
		Tramo:		MC	CCOPA.	TA			Hora:	0	9:01	
		Carril:		IZ	QUIERD	0			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	21	27	21	25	32	26	16	42	22	28	Tipo de pavimento:	
2	26	27	24	32	24	29	15	23	27	13		
3	25	32	26	15	22	31	13	26	24	33	Afirmado	
4	28	25	28	12	11	27	28	26	28	25		
5	25	26	31	28	39	20	24	23	24	35	Base Granular	
6	25	24	26	22	24	25	30	32	25	34		
7	27	26	18	27	30	21	29	26	27	27	Base Imprimida	
8	23	28	37	29	26	33	25	29	27	27		
9	28	28	19	23	21	33	20	1	26	26	Tratamiento Bicapa	
10	35	30	23	31	22	39	23	28	29	31		
11	23	26	26	13	30	34	24	22	13	26	Carpeta en frio	
12	23	24	25	26	21	26	26	22	21	29		
13	26	30	23	26	25	25	20	29	22	14	Carpeta en caliente	Χ
14	27	28	25	25	22	26	7	22	26	27		
15	27	26	26	24	29	22	25	20	24	22	Recapeo asfaltico	
16	22	27	27	26	23	16	11	28	22	25		
17	25	26	24	27	25	40	45	24	27	15	Sello	
18	24	29	20	35	29	30	26	22	23	24		
19	20	28	26	35	30	24	10	23	27	28	Otro	
20	29	27	21	27	22	42	35	27	37	30		
	Ohserv:	aciones:										
	Obscive	aciones.										
_												



	Evalua	do por:_	Ed Gutie			_		Ensa	yo N°: _		4
		Fecha: _			/01/202				KM: _		+650
		Tramo: _			CCOPAT				Hora: _	0:	9:16
		Carril: _			QUIERDO			_	_		
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	L
	25	27	22	21	28	25	26	30	17		Tipo de pavimento:
_	24	25	13	24	38	15	25	29	26	31	
	27	25	24	24	27	30	28	27	41		Afirmado
	28	29	29	30	24	36	28	25	25	24	
	15	34	29	22	23	29	27	27	27		Base Granular
	27	34	29	24	26	9	24	31	26	24	
	27	30	27	21	28	34	25	26	25	23	Base Imprimida
	27	27	27	23	20	21	27	25	24	30	
	23	29	19	24	22	24	27	25	24	25	Tratamiento Bicapa
	22	33	23	19	23	24	26	26	24	23	
	16	33	15	30	22	22	26	25	27	21	Carpeta en frio
	26	22	24	23	24	20	26	25	32	25	
	27	44	22	24	22	29	29	26	31	29	Carpeta en caliente
	25	27	25	25	22	24	25	31	34	26	
	30	20	33	22	26	21	29	25	39	28	Recapeo asfaltico
	30	24	20	24	27	29	29	26	24	28	
	24	27	24	24	20	27	25	21	11	20	Sello
	23	31	22	24	24	30	29	22	16	18	
	21	24	32	26	26	23	26	25	27	22	Otro
	21	22	23	25	32	19	27	28	21	27	



No	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: I	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		5	DAD ANDHA DEL DISCO
		Fecha:		17	/01/202	.0			KM:	72	+250	
		Tramo:		MC	OCCOPA ⁻	TA	_		Hora:	0	9:33	
		Carril:		IZ	QUIERDO	0			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	26	29	30	22	21	22	23	22	38	22	Tipo de pavimento:	
2	20	20	26	26	29	37	27	20	24	22		
3	26	25	22	28	18	23	24	23	25	24	Afirmado	
4	27	23	27	27	17	25	24	23	22	29		
5	25	24	18	20	25	26	26	24	27	25	Base Granular	
6	24	26	26	28	23	26	18	29	17	29		
7	33	26	21	23	27	23	29	23	24	26	Base Imprimida	
8	27	29	22	23	23	23	29	25	25	27		
9	28	30	23	27	25	24	26	24	28	20	Tratamiento Bicapa	1
10	23	28	30	24	19	23	24	21	28	31		
11	31	27	25	24	25	23	22	40	30	30	Carpeta en frio	
12	29	23	18	24	23	25	29	24	26	28		
13	28	25	49	20	23	29	19	24	17	12	Carpeta en caliente	Х
14	26	25	21	21	29	24	23	20	32	26		
15	27	32	32	25	23	22	27	25	26	26	Recapeo asfaltico	
16	24	26	27	25	28	30	27	28	20	23		' <u>-</u>
17	22	23	21	20	31	28	28	32	21	25	Sello	
18	25	22	28	29	27	22	21	23	33	21		
19	26	26	26	41	27	28	22	26	34	24	Otro	
20	32	26	25	24	25	24	20	27	34	26		' <u>-</u>
-	Observa	aciones:										
-												



No	mbre d	e la via: <u> </u>	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		1	AYONA DEL OUSON
		Fecha:		17	/01/202	.0			KM:	72	+850	
		Tramo:		MC	CCOPA	TΑ			Hora:	0	9:50	
		Carril:		С	ERECHA	L			-			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	22	25	26	27	27	30	23	27	24	26	Tipo de pavimento:	
2	27	19	23	25	22	29	25	26	27	30		
3	24	24	25	25	24	26	24	25	26	27	Afirmado	
4	25	26	27	23	26	32	21	23	27	25		
5	23	29	24	29	21	28	23	32	24	23	Base Granular	
6	26	23	23	28	25	25	25	25	24	26		
7	27	24	35	31	28	28	27	26	26	25	Base Imprimida	
8	20	32	23	32	26	26	25	25	29	23		
9	26	24	24	37	36	19	27	26	28	23	Tratamiento Bicapa	
10	29	22	22	25	32	26	23	25	29	24		
11	25	22	26	26	22	29	24	25	28	25	Carpeta en frio	
12	23	25	22	22	36	22	24	28	26	27		
13	27	25	22	30	42	29	28	26	26	29	Carpeta en caliente	Χ
14	26	26	26	26	19	19	25	27	23	24		
15	25	28	27	27	25	24	24	27	26	27	Recapeo asfaltico	
16	23	22	22	20	29	28	25	25	25	27		
17	27	29	29	22	22	28	27	26	28	27	Sello	
18	24	25	23	24	26	21	25	27	25	26		
19	33	21	23	30	20	25	25	24	27	29	Otro	
20	23	21	23	25	25	27	27	25	23	25		
-	Observa	aciones:										
-												



					tambo						
Evalua	do por: <u>E</u>	d Gutie	rrez Car	lotto			Ensa	ayo N°: _		2	Y
	Fecha: _		17,	/01/202	0			KM:	72	+250	O ANDINA DEL DISCH
	Tramo: _		MO	ССОРАТ	A			Hora:	1	0:10	
	Carril: _		D	ERECHA							
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
23	23	30	23	22	21	25	25	30	18	Tipo de pavimento:	
26	21	26	24	32	22	23	28	27	26		
25	21	27	23	28	25	26	27	26	23	Afirmado	
22	25	27	25	35	24	25	24	25	20		
25	21	24	27	31	17	24	40	27	28	Base Granular	
27	26	28	25	27	16	24	25	37	26		
30	28	25	26	28	23	23	31	26	21	Base Imprimida	
25	11	24	25	28	27	30	23	12	23		
23	28	29	26	25	26	27	31	34	25	Tratamiento Bicapa	
27	27	29	23	28	25	23	26	45	27		
27	36	24	28	31	26	27	26	24	25	Carpeta en frio	
25	23	24	27	22	25	29	23	24	24		
30	21	26	28	50	26	26	24	22	24	Carpeta en caliente	Х
27	25	28	23	20	28	23	22	24	26		
24	21	27	29	19	28	23	17	25	45	Recapeo asfaltico	
23	25	28	23	31	29	23	29	26	45		
32	30	24	25	26	26	25	32	24	45	Sello	
33	20	27	24	21	23	34	32	29	26		
27	22	28	23	27	24	27	32	24	23	Otro	
25	28	27	22	28	27	23	37	22	25		
Observa	iciones:										
	1 23 26 25 22 25 27 30 25 23 27 27 25 30 30 27 25 30 30 27 25 30 30 27 25 30 30 27 25 30 30 27 25 30 30 27 25	Evaluado por: E	Evaluado por: Ed Gutie Fecha: Tramo: Carril: 1 2 3 3 30 26 27 27 22 25 27 25 21 24 27 26 28 30 28 25 27 27 27 29 27 36 24 25 23 24 30 21 26 27 25 28 24 21 27 23 25 28 32 30 24 33 20 27 27 22 28 25 28 25 28 27	Evaluado por: Ed Gutierrez Car Fecha: 17/2 Tramo: MO Carril: D 1 2 3 4 23 23 24 24 25 21 24 27 25 26 28 25 23 28 29 23 24 28 23 24 27 29 23 24 27 29 23 24 27 29 23 24 27 29 23 24 21 26 28 23 22 28 23 22 28 23 22 <td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/202 Tramo: DERECHA 1 2 3 4 5 23 23 23 30 23 22 26 21 26 24 32 25 21 27 23 28 22 25 27 25 35 25 27 25 35 25 21 24 27 31 27 26 28 25 27 30 28 25 26 28 25 27 30 28 25 26 28 25 27 23 28 29 26 25 28 27 27 29 23 28 28 27 36 24 28 31 25 28 23 27 36 24 28 31 25 28 23 27 25 28 23 24 27 22 20 24 21 27 29 19 23 25 28 23 31 32 30 24 25 26 28 23 31 32 30 24 25 26 26 33 20 27 24 21 27 24 21 27 22 28 23 27 28 23 27 25 28 27 22 28 23 27</td> <td>Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA DERECHA 1 2 3 4 5 6 23 23 30 23 22 21 26 21 26 24 32 22 25 21 27 23 28 25 22 25 27 25 35 24 25 21 24 27 31 17 27 26 28 25 27 16 30 28 25 26 28 23 25 11 24 25 28 27 23 28 29 26 25 26 27 27 29 23 28 25 27 36 24 28 31 26 25 23 24 27 22 25 <td>Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA Carril: DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 23 23 30 23 22 21 25 26 21 26 24 32 22 23 25 21 26 24 32 22 23 25 21 27 23 28 25 26 22 25 27 25 35 24 25 25 21 24 27 31 17 24 27 26 28 25 27 16 24 30 28 25 26 28 23 23 25 11 24 25 28 27 30 23 28 29</td><td>Ed Gutierrez Carlotto Ens. Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 8 23 23 30 23 22 21 25 25 26 21 26 24 32 22 23 28 25 21 27 23 28 25 26 27 22 25 27 25 35 24 25 24 25 21 24 27 31 17 24 40 27 26 28 25 27 16 24 25 30 28 25 26 28 23 23 31 25 11 24 25 28 27 30 23 23 28</td><td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: Tramo: MOCCOPATA Hora: DERECHA 1 23 23 30 23 22 21 25 25 30 26 21 26 24 32 22 23 28 27 25 30 26 21 27 23 28 25 26 27 26 27 26 22 25 27 25 35 24 25 26 27 26 27 26 22 25 27 25 35 24 25 24 25 24 25 25 21 24 27 31 17 24 40 27 27 26 28 25 27 16 24 25 27 26 28 25 27 16 24 25 33 31 26 27 37 30 23 12 23 28 29 26 28 25 28 27 30 23 12 23 28 29 26 25 26 27 31 34 27 27 29 29 23 28 25 23 26 45 27 31 34 27 36 24 28 31 26 27 26 26 26 27 26 24 25 23 24 27 22 25 29 23 24 24 25 23 24 27 22 25 29 23 24 24 25 23 24 27 29 19 28 23 29 26 26 24 22 27 25 28 23 23 20 28 23 23 22 24 24 21 27 29 19 28 23 37 29 26 23 25 28 23 27 24 21 23 34 32 32 23 25 28 23 27 24 21 23 34 32 32 24 27 22 28 23 27 24 27 32 24 25 2</td><td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: 72 Tramo: MOCCOPATA Hora: 1. Carril: DERECHA 1 1 23 23 3 4 5 6 7 8 9 10 23 23 30 23 22 21 25 25 30 18 26 21 26 24 32 22 23 28 27 26 25 21 27 23 28 25 26 27 26 23 22 25 27 25 35 24 25 24 25 20 25 21 24 27 31 17 24 40 27 28</td><td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 23 23 30 23 22 21 25 25 30 18 26 21 26 24 32 22 23 28 27 26 25 21 27 23 28 25 26 27 26 23 25 21 24 27 31 17 24 40 27 28 27 26 28 25 27 16 24 25 37 26 30 28 25 26 28 25 27 16 24 25 37 26 30 28 25 26 28 23 27 30 23 12 23 23 28 29 26 25 26 27 31 34 25 25 11 24 25 28 27 30 23 12 23 23 28 29 26 25 26 27 31 32 25 27 27 29 23 28 25 26 27 31 34 25 27 27 36 24 28 31 26 27 26 24 30 21 26 28 31 26 27 26 24 30 21 26 28 31 26 27 27 27 29 23 28 25 26 27 27 27 29 23 28 25 26 27 27 27 29 23 28 25 26 27 27 27 29 23 28 25 23 26 45 27 27 27 29 23 28 25 23 26 45 27 27 26 28 50 26 26 27 26 24 30 21 26 28 31 26 27 26 24 30 21 26 28 30 26 25 26 27 27 27 28 28 23 31 26 27 27 27 26 28 31 26 27 27 27 29 23 28 25 23 26 45 27 27 27 29 23 28 25 29 23 24 30 21 26 28 50 26 26 27 26 24 22 4 30 21 26 28 50 26 26 27 26 24 22 4 30 21 26 28 50 26 26 26 24 22 30 21 26 28 23 31 29 24 24 30 21 26 28 23 30 28 23 22 24 26 24 21 27 29 19 28 23 17 25 45 26 28 23 31 29 26 45 32 30 24 25 26 26 26 25 32 24 45 32 30 24 25 28 23 31 29 23 29 26 33 20 27 24 21 23 34 32 29 26 34 5 6 27 22 28 23 27 24 27 32 22 28 23 27 24 27 22 28 23 27 24 27 22 28 23 27 24 27 22 28 23 27 23 34 32 29 26 24 21 27 29 19 28 23 29 26 25 28 23 31 29 26 45 32 30 24 25 26 26 26 25 32 24 45 32 30 24 25 28 23 31 29 23 29 26 33 20 27 24 21 23 34 32 29 26 24 21 27 29 29 19 28 23 29 26 25 28 23 27 24 21 23 34 32 29 26 27 22 28 23 27 24 27 32 24 23 30 1000000000000000000000000000000000</td></td>	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/202 Tramo: DERECHA 1 2 3 4 5 23 23 23 30 23 22 26 21 26 24 32 25 21 27 23 28 22 25 27 25 35 25 27 25 35 25 21 24 27 31 27 26 28 25 27 30 28 25 26 28 25 27 30 28 25 26 28 25 27 23 28 29 26 25 28 27 27 29 23 28 28 27 36 24 28 31 25 28 23 27 36 24 28 31 25 28 23 27 25 28 23 24 27 22 20 24 21 27 29 19 23 25 28 23 31 32 30 24 25 26 28 23 31 32 30 24 25 26 26 33 20 27 24 21 27 24 21 27 22 28 23 27 28 23 27 25 28 27 22 28 23 27	Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA DERECHA 1 2 3 4 5 6 23 23 30 23 22 21 26 21 26 24 32 22 25 21 27 23 28 25 22 25 27 25 35 24 25 21 24 27 31 17 27 26 28 25 27 16 30 28 25 26 28 23 25 11 24 25 28 27 23 28 29 26 25 26 27 27 29 23 28 25 27 36 24 28 31 26 25 23 24 27 22 25 <td>Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA Carril: DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 23 23 30 23 22 21 25 26 21 26 24 32 22 23 25 21 26 24 32 22 23 25 21 27 23 28 25 26 22 25 27 25 35 24 25 25 21 24 27 31 17 24 27 26 28 25 27 16 24 30 28 25 26 28 23 23 25 11 24 25 28 27 30 23 28 29</td> <td>Ed Gutierrez Carlotto Ens. Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 8 23 23 30 23 22 21 25 25 26 21 26 24 32 22 23 28 25 21 27 23 28 25 26 27 22 25 27 25 35 24 25 24 25 21 24 27 31 17 24 40 27 26 28 25 27 16 24 25 30 28 25 26 28 23 23 31 25 11 24 25 28 27 30 23 23 28</td> <td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: Tramo: MOCCOPATA Hora: DERECHA 1 23 23 30 23 22 21 25 25 30 26 21 26 24 32 22 23 28 27 25 30 26 21 27 23 28 25 26 27 26 27 26 22 25 27 25 35 24 25 26 27 26 27 26 22 25 27 25 35 24 25 24 25 24 25 25 21 24 27 31 17 24 40 27 27 26 28 25 27 16 24 25 27 26 28 25 27 16 24 25 33 31 26 27 37 30 23 12 23 28 29 26 28 25 28 27 30 23 12 23 28 29 26 25 26 27 31 34 27 27 29 29 23 28 25 23 26 45 27 31 34 27 36 24 28 31 26 27 26 26 26 27 26 24 25 23 24 27 22 25 29 23 24 24 25 23 24 27 22 25 29 23 24 24 25 23 24 27 29 19 28 23 29 26 26 24 22 27 25 28 23 23 20 28 23 23 22 24 24 21 27 29 19 28 23 37 29 26 23 25 28 23 27 24 21 23 34 32 32 23 25 28 23 27 24 21 23 34 32 32 24 27 22 28 23 27 24 27 32 24 25 2</td> <td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: 72 Tramo: MOCCOPATA Hora: 1. Carril: DERECHA 1 1 23 23 3 4 5 6 7 8 9 10 23 23 30 23 22 21 25 25 30 18 26 21 26 24 32 22 23 28 27 26 25 21 27 23 28 25 26 27 26 23 22 25 27 25 35 24 25 24 25 20 25 21 24 27 31 17 24 40 27 28</td> <td>Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 23 23 30 23 22 21 25 25 30 18 26 21 26 24 32 22 23 28 27 26 25 21 27 23 28 25 26 27 26 23 25 21 24 27 31 17 24 40 27 28 27 26 28 25 27 16 24 25 37 26 30 28 25 26 28 25 27 16 24 25 37 26 30 28 25 26 28 23 27 30 23 12 23 23 28 29 26 25 26 27 31 34 25 25 11 24 25 28 27 30 23 12 23 23 28 29 26 25 26 27 31 32 25 27 27 29 23 28 25 26 27 31 34 25 27 27 36 24 28 31 26 27 26 24 30 21 26 28 31 26 27 26 24 30 21 26 28 31 26 27 27 27 29 23 28 25 26 27 27 27 29 23 28 25 26 27 27 27 29 23 28 25 26 27 27 27 29 23 28 25 23 26 45 27 27 27 29 23 28 25 23 26 45 27 27 26 28 50 26 26 27 26 24 30 21 26 28 31 26 27 26 24 30 21 26 28 30 26 25 26 27 27 27 28 28 23 31 26 27 27 27 26 28 31 26 27 27 27 29 23 28 25 23 26 45 27 27 27 29 23 28 25 29 23 24 30 21 26 28 50 26 26 27 26 24 22 4 30 21 26 28 50 26 26 27 26 24 22 4 30 21 26 28 50 26 26 26 24 22 30 21 26 28 23 31 29 24 24 30 21 26 28 23 30 28 23 22 24 26 24 21 27 29 19 28 23 17 25 45 26 28 23 31 29 26 45 32 30 24 25 26 26 26 25 32 24 45 32 30 24 25 28 23 31 29 23 29 26 33 20 27 24 21 23 34 32 29 26 34 5 6 27 22 28 23 27 24 27 32 22 28 23 27 24 27 22 28 23 27 24 27 22 28 23 27 24 27 22 28 23 27 23 34 32 29 26 24 21 27 29 19 28 23 29 26 25 28 23 31 29 26 45 32 30 24 25 26 26 26 25 32 24 45 32 30 24 25 28 23 31 29 23 29 26 33 20 27 24 21 23 34 32 29 26 24 21 27 29 29 19 28 23 29 26 25 28 23 27 24 21 23 34 32 29 26 27 22 28 23 27 24 27 32 24 23 30 1000000000000000000000000000000000</td>	Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA Carril: DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 23 23 30 23 22 21 25 26 21 26 24 32 22 23 25 21 26 24 32 22 23 25 21 27 23 28 25 26 22 25 27 25 35 24 25 25 21 24 27 31 17 24 27 26 28 25 27 16 24 30 28 25 26 28 23 23 25 11 24 25 28 27 30 23 28 29	Ed Gutierrez Carlotto Ens. Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA DERECHA 1 2 3 4 5 6 7 8 23 23 30 23 22 21 25 25 26 21 26 24 32 22 23 28 25 21 27 23 28 25 26 27 22 25 27 25 35 24 25 24 25 21 24 27 31 17 24 40 27 26 28 25 27 16 24 25 30 28 25 26 28 23 23 31 25 11 24 25 28 27 30 23 23 28	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: Tramo: MOCCOPATA Hora: DERECHA 1 23 23 30 23 22 21 25 25 30 26 21 26 24 32 22 23 28 27 25 30 26 21 27 23 28 25 26 27 26 27 26 22 25 27 25 35 24 25 26 27 26 27 26 22 25 27 25 35 24 25 24 25 24 25 25 21 24 27 31 17 24 40 27 27 26 28 25 27 16 24 25 27 26 28 25 27 16 24 25 33 31 26 27 37 30 23 12 23 28 29 26 28 25 28 27 30 23 12 23 28 29 26 25 26 27 31 34 27 27 29 29 23 28 25 23 26 45 27 31 34 27 36 24 28 31 26 27 26 26 26 27 26 24 25 23 24 27 22 25 29 23 24 24 25 23 24 27 22 25 29 23 24 24 25 23 24 27 29 19 28 23 29 26 26 24 22 27 25 28 23 23 20 28 23 23 22 24 24 21 27 29 19 28 23 37 29 26 23 25 28 23 27 24 21 23 34 32 32 23 25 28 23 27 24 21 23 34 32 32 24 27 22 28 23 27 24 27 32 24 25 2	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Ensayo N°: Fecha: 17/01/2020 KM: 72 Tramo: MOCCOPATA Hora: 1. Carril: DERECHA 1 1 23 23 3 4 5 6 7 8 9 10 23 23 30 23 22 21 25 25 30 18 26 21 26 24 32 22 23 28 27 26 25 21 27 23 28 25 26 27 26 23 22 25 27 25 35 24 25 24 25 20 25 21 24 27 31 17 24 40 27 28	Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto Fecha: 17/01/2020 Tramo: MOCCOPATA 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 23 23 30 23 22 21 25 25 30 18 26 21 26 24 32 22 23 28 27 26 25 21 27 23 28 25 26 27 26 23 25 21 24 27 31 17 24 40 27 28 27 26 28 25 27 16 24 25 37 26 30 28 25 26 28 25 27 16 24 25 37 26 30 28 25 26 28 23 27 30 23 12 23 23 28 29 26 25 26 27 31 34 25 25 11 24 25 28 27 30 23 12 23 23 28 29 26 25 26 27 31 32 25 27 27 29 23 28 25 26 27 31 34 25 27 27 36 24 28 31 26 27 26 24 30 21 26 28 31 26 27 26 24 30 21 26 28 31 26 27 27 27 29 23 28 25 26 27 27 27 29 23 28 25 26 27 27 27 29 23 28 25 26 27 27 27 29 23 28 25 23 26 45 27 27 27 29 23 28 25 23 26 45 27 27 26 28 50 26 26 27 26 24 30 21 26 28 31 26 27 26 24 30 21 26 28 30 26 25 26 27 27 27 28 28 23 31 26 27 27 27 26 28 31 26 27 27 27 29 23 28 25 23 26 45 27 27 27 29 23 28 25 29 23 24 30 21 26 28 50 26 26 27 26 24 22 4 30 21 26 28 50 26 26 27 26 24 22 4 30 21 26 28 50 26 26 26 24 22 30 21 26 28 23 31 29 24 24 30 21 26 28 23 30 28 23 22 24 26 24 21 27 29 19 28 23 17 25 45 26 28 23 31 29 26 45 32 30 24 25 26 26 26 25 32 24 45 32 30 24 25 28 23 31 29 23 29 26 33 20 27 24 21 23 34 32 29 26 34 5 6 27 22 28 23 27 24 27 32 22 28 23 27 24 27 22 28 23 27 24 27 22 28 23 27 24 27 22 28 23 27 23 34 32 29 26 24 21 27 29 19 28 23 29 26 25 28 23 31 29 26 45 32 30 24 25 26 26 26 25 32 24 45 32 30 24 25 28 23 31 29 23 29 26 33 20 27 24 21 23 34 32 29 26 24 21 27 29 29 19 28 23 29 26 25 28 23 27 24 21 23 34 32 29 26 27 22 28 23 27 24 27 32 24 23 30 1000000000000000000000000000000000



Nc	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						AND .
	Evalua	do por: [Ed Gutie	errez Cai	lotto			Ensa	ayo N°:		3	Y
		Fecha:		17	/01/202	0			KM:	72	+650	O ANDINA DEL DISCO
		Tramo:		MC	CCOPAT	ГА			Hora:	1	0:24	
		Carril:		С	ERECHA	ı			_			
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	25	50	23	23	31	32	23	33	21	32	Tipo de pavimento:	
2	24	16	25	29	28	25	22	24	27	27		
3	29	22	29	24	24	15	23	22	25	24	Afirmado	
4	23	23	26	27	26	26	26	34	16	29		
5	23	26	28	31	24	25	29	28	21	27	Base Granular	
6	28	27	22	31	25	29	23	32	24	23		
7	25	28	27	22	26	29	21	24	27	21	Base Imprimida	
8	25	23	23	27	21	28	26	26	24	21		
9	22	22	24	24	28	7	27	20	29	29	Tratamiento Bicapa	
10	23	28	25	25	25	24	23	23	25	28		
11	26	26	23	25	30	23	25	30	18	23	Carpeta en frio	
12	31	28	26	26	26	17	27	25	30	27		
13	28	23	26	21	29	9	25	30	15	24	Carpeta en caliente	Х
14	32	27	29	28	27	14	24	27	31	29		
15	25	26	18	25	10	25	24	24	33	20	Recapeo asfaltico	
16	22	27	25	28	33	28	28	26	21	33		
17	23	24	22	27	19	23	34	26	22	28	Sello	
18	24	26	26	27	29	27	20	31	26	31		
19	15	24	24	26	29	28	26	33	26	16	Otro	
20	22	31	22	23	18	23	20	20	28	20		
-	Observa	aciones:										
-												



No	mbre d	e la via:	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						AND .
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		4	Y
		Fecha:		17	/01/202	.0			KM:	73	3+050	O ANDINA DEL DISCO
		Tramo: _		MC	CCOPA	TA			Hora:	1	0:38	
		Carril:		C	ERECHA	L						
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	26	28	29	20	17	17	28	30	28	28	Tipo de pavimento:	
2	25	24	26	7	32	23	28	26	28	25		
3	27	26	40	37	30	26	23	19	23	19	Afirmado	
4	26	23	27	36	37	30	28	29	23	23		
5	28	24	20	25	50	37	25	19	27	23	Base Granular	
6	22	23	25	33	1	24	21	28	20	23	-	
7	27	23	31	18	1	27	20	28	22	27	Base Imprimida	
8	28	16	29	28	20	23	30	22	23	20		
9	30	25	22	31	26	24	37	27	22	24	Tratamiento Bicapa	
10	27	24	31	13	42	34	32	28	28	31		
11	25	21	26	31	14	26	26	24	23	32	Carpeta en frio	
12	30	26	23	29	26	29	28	29	33	34		
13	36	16	24	25	39	24	22	24	21	25	Carpeta en caliente	X
14	26	23	36	30	42	25	26	18	36	24		
15	22	27	36	29	23	23	28	28	31	21	Recapeo asfaltico	
16	21	27	24	26	21	25	28	18	24	11		
17	26	24	241	21	26	24	34	26	25	19	Sello	
18	20	27	23	23	25	23	19	20	20	24		
19	30	28	20	24	25	25	19	23	22	19	Otro	
20	25	23	18	24	22	25	24	21	21	28		
-	Observa	aciones:										
-												



No	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: I	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ens	ayo N°:		5	Y DR
		Fecha:		17	/01/202	0			KM:	73	+450	SOAD ANDINA DEL DISCH
		Tramo:		MC	CCOPA	ГА			Hora:	1	0:57	
		Carril:		D	ERECHA	ı						
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	23	31	23	36	27	25	21	26	25	30	Tipo de pavimento	:
2	21	30	23	20	24	24	28	29	23	21		
3	29	25	28	24	21	23	22	17	24	25	Afirmado	
4	31	24	24	23	38	23	21	27	24	26		
5	28	21	26	30	18	26	23	28	27	26	Base Granular	
6	21	25	17	25	33	28	18	21	28	19		
7	24	28	28	30	30	25	20	24	26	32	Base Imprimida	
8	30	25	26	25	16	28	29	26	24	27		
9	32	28	25	29	22	29	32	23	25	31	Tratamiento Bicapa	а
10	27	31	24	26	24	30	31	24	26	25		
11	30	29	25	25	32	25	28	26	34	32	Carpeta en frio	
12	22	29	26	26	30	19	50	24	21	20		
13	50	26	27	27	35	23	20	27	31	24	Carpeta en caliente	e X
14	31	27	31	24	19	25	50	29	25	24		
15	29	22	22	34	19	26	15	31	29	26	Recapeo asfaltico	
16	26	27	24	29	43	27	34	25	34	27		
17	39	29	24	31	28	32	32	26	33	18	Sello	
18	26	25	22	28	37	27	22	27	37	27		
19	23	19	27	20	28	26	26	27	29	27	Otro	
20	22	22	27	23	34	33	20	20	25	38		
-	Observa	aciones:										
-												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo					No.	AD ANDHA DEL TURS
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ensa	ayo N°:		1	
		Fecha:		13	/01/202	20			KM:	79	+000	
		Tramo:		YA	NAHUAF	RA			Hora:	14	4:53	
		Carril:		ΙZ	QUIERD	0			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	30	27	24	35	27	29	23	25	28	22	Tipo de pavimento:	
2	24	22	25	10	26	28	2	22	23	21		
3	29	30	26	27	23	24	26	35	29	24	Afirmado	
4	22	22	27	24	26	20	23	29	22	25		
5	23	24	30	23	25	26	23	26	27	21	Base Granular	
6	25	28	25	31	24	24	25	27	25	22		
7	26	26	24	32	27	31	22	20	26	30	Base Imprimida	
8	30	30	28	23	22	25	2	28	27	20		
9	27	21	25	22	27	36	26	23	25	24	Tratamiento Bicapa	
10	21	27	24	27	26	26	26	27	23	23		
11	24	24	26	29	24	26	25	23	26	26	Carpeta en frio	
12	22	25	24	24	28	27	29	21	27	25		
13	27	27	19	27	26	27	25	24	26	22	Carpeta en caliente	Х
14	27	28	29	24	26	22	29	26	23	25		
15	31	28	32	26	27	26	24	26	26	24	Recapeo asfaltico	
16	24	26	26	28	21	24	37	31	26	26		
17	27	23	29	24	22	23	26	23	23	26	Sello	
18	28	22	27	29	26	27	21	27	24	27		
19	24	26	27	24	26	27	28	27	24	21	Otro	
20	23	28	20	35	26	28	26	26	24	27		
(Observa	aciones:										
_												
_												
_												





No	mbre d	e la via:	Carrete	a Pisac	Ollantay	tambo					BOOK OF THE PERSON	ANDINADEL DISCR
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ensa	ayo N°:		2	
		Fecha:		13	/01/202	20			KM:	78	s+600	
		Tramo:		YA	NAHUAI	RA			Hora:	1	5:12	
		Carril:		IZ	QUIERD	0			-			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	26	27	32	24	26	26	28	24	18	19	Tipo de pavimento:	
2	27	26	29	24	28	2	18	24	26	32		
3	21	26	24	22	25	25	34	26	21	21	Afirmado	
4	25	24	25	21	27	26	16	27	21	22		
5	26	24	26	28	23	27	26	26	32	29	Base Granular	
6	22	27	23	25	26	26	22	22	20	24		
7	29	20	28	22	25	28	29	2	25	25	Base Imprimida	
8	24	23	26	18	26	23	33	28	25	34		
9	21	25	23	33	24	25	22	23	21	27	Tratamiento Bicapa	
10	26	24	27	18	25	25	22	32	29	24		
11	28	25	25	34	26	23	31	21	24	28	Carpeta en frio	
12	26	24	17	26	25	17	27	24	28	24		
13	26	26	2	24	25	26	27	19	28	28	Carpeta en caliente	Χ
14	20	28	26	23	28	24	22	20	46	26		
15	26	27	24	26	26	21	26	25	24	29	Recapeo asfaltico	
16	26	29	25	20	25	25	28	22	26	22		
17	26	25	30	27	19	26	23	31	22	25	Sello	
18	29	26	20	21	27	25	28	35	23	26		
19	27	23	27	21	22	24	27	14	24	25	Otro	
20	25	27	28	29	26	23	29	38	24	27		
	Observa	aciones:										
-												
-												
-												





No	mbre d	e la via:	Carrete	ra Pisac	Ollantay	rtambo					No.	AD ANDINA DEL DUSCO
	Evalua	do por:	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°:		3	
		Fecha:		13	/01/202	20			KM:	78	+200	
		Tramo:		YA	NAHUAF	RA			Hora:	1	5:39	
		Carril:		ΙZ	QUIERD	0			_			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	25	32	22	25	21	31	27	31	30	26	Tipo de pavimento:	
2	27	22	33	21	22	33	28	24	23	23		
3	23	23	27	25	25	24	31	27	23	27	Afirmado	
4	23	21	25	23	29	23	26	27	26	26		
5	27	34	30	2	24	32	26	27	22	31	Base Granular	
6	20	33	25	25	25	24	23	29	28	28		
7	17	25	27	22	29	26	21	26	22	20	Base Imprimida	
8	18	22	24	23	24	19	23	27	32	23		
9	26	21	26	20	23	25	33	26	23	27	Tratamiento Bicapa	
10	25	21	31	28	25	26	27	26	23	24		
11	25	28	24	23	21	24	26	29	19	28	Carpeta en frio	
12	31	30	23	13	25	19	18	27	24	23		
13	28	25	23	24	27	28	22	24	24	27	Carpeta en caliente	Х
14	29	25	28	24	28	27	25	24	24	27		
15	21	23	31	20	26	21	26	26	29	30	Recapeo asfaltico	
16	27	24	24	17	27	30	23	19	23	25		
17	23	25	27	21	26	33	25	24	23	27	Sello	
18	22	22	22	25	26	25	27	27	18	24		
19	21	24	24	27	26	27	23	26	18	25	Otro	
20	29	27	25	26	20	21	24	29	25	24		
	Obsorv	aciones:										
	Observa	aciones.										
-												
-												
-												



	Evalua	do por: _l	Ed Gutie	rrez Car	lotto			Ensa	yo N°: _		4
		Fecha: _		13,	/ 01/202	0			KM: _	77+800	
		Tramo: _		YAN	NAHUAR	:A			Hora: _	1	6:06
		Carril: _		IZC	QUIERDO)					
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	1
L	25	19	20	30	25	30	32	26	26	21	Tipo de pavimento:
L	24	35	26	24	23	32	25	25	24	33	
L	24	25	21	30	29	20	24	20	25	26	Afirmado
L	24	10	25	26	25	30	30	12	28	28	
L	30	20	28	28	32	27	31	27	25	21	Base Granular
Ĺ	26	34	24	22	25	25	30	23	13	16	
Ĺ	28	20	31	24	30	28	30	22	20	25	Base Imprimida
L	25	23	25	14	22	28	19	29	29	19	
L	32	30	25	25	25	19	14	28	22	36	Tratamiento Bicapa
L	21	29	22	26	16	22	12	23	37	22	
L	27	28	24	27	26	26	17	18	19	33	Carpeta en frio
L	24	25	33	20	22	33	25	26	19	24	
L	26	29	33	25	31	31	28	32	23	27	Carpeta en caliente
L	28	29	33	32	15	23	27	31	30	19	
	43	27	40	27	27	21	21	27	27	26	Recapeo asfaltico
Ĺ	17	23	22	12	26	17	26	24	23	31	
Ĺ	18	24	30	24	5	17	16	24	22	27	Sello
3	15	21	22	20	9	18	15	22	29	34	
,	23	19	20	29	19	23	19	16	22	23	Otro
)	26	29	30	29	17	29	18	25	24	25	



Νo	mbre de	e la via: <u> </u>	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: _	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ens	ayo N°: _		5	ANDHADEL DISCH
		Fecha:_		13	/01/202	0		KM:77+400			′ + 400	
		Tramo: _		YA	NAHUAF	RA			Hora:	1	6:34	
		Carril:		IZ	QUIERDO)						
-	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	.	
1	17	30	31	26	24	25	20	24	50	23	Tipo de pavimento:	
2	21	20	23	27	25	26	21	21	31	39		
3	29	25	32	22	24	26	20	23	41	20	Afirmado	
4	19	23	22	26	29	27	19	27	42	21		
5	17	25	24	27	26	23	25	24	26	23	Base Granular	
6	30	24	24	25	26	32	2	31	20	21		
7	32	28	19	26	23	24	31	31	28	18	Base Imprimida	
8	25	30	25	22	31	26	23	20	23	45		
9	29	22	18	21	23	25	28	27	27	26	Tratamiento Bicapa	
.0	19	23	27	24	17	28	32	22	26	27		
1	29	24	17	23	26	19	36	22	30	23	Carpeta en frio	
2	23	25	19	26	25	23	11	27	23	25		
.3	23	24	24	21	23	26	23	22	17	22	Carpeta en caliente	Χ
4	16	19	26	26	24	22	27	22	23	25		
.5	18	22	24	28	19	23	37	25	25		Recapeo asfaltico	
6	29	23	25	19	23	23	22	24	30	21		
.7	24	24	22	23	26	24	27	24	25	24	Sello	
8	27	26	25	23	24	26	23	48	25	27		
9	22	29	25	23	25	35	20	21	22	24	Otro	
20	25	20	25	24	24	24	19	22	21	27		
-	Observa	aciones:										
-												



No	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo						
	Evalua	do por: I	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ens	ayo N°:		1	O ANDINA DEL DISOR
		Fecha:		13	/01/202	0			KM:	77	' + 000	
		Tramo:		YA	NAHUAF	RA			Hora:	1	7:00	
		Carril:		D	ERECHA	L			_			
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	18	24	27	20	18	30	28	26	26	38	Tipo de pavimento:	
2	22	28	24	25	32	26	23	19	29	32		
3	25	31	50	25	25	28	30	32	22	30	Afirmado	
4	23	26	41	21	23	22	39	19	29	50		
5	26	26	22	25	23	15	12	24	18	25	Base Granular	
6	26	28	31	22	26	28	10	37	30	25		
7	26	31	23	25	24	18	5	31	23	24	Base Imprimida	
8	29	21	26	23	25	13	31	19	39	24		
9	27	25	26	14	28	24	25	19	26	25	Tratamiento Bicapa	
10	24	31	16	26	22	21	20	22	34	22		
11	24	16	38	45	21	21	29	25	33	26	Carpeta en frio	
12	25	24	40	28	21	23	230	27	28	28		
13	22	26	40	13	30	45	26	19	19	19	Carpeta en caliente	Χ
14	39	7	36	28	27	17	23	24	24	27		
15	31	24	32	30	22	21	25	23	20	40	Recapeo asfaltico	
16	28	24	27	21	29	28	36	27	30	25		
17	40	34	50	19	22	18	17	42	19	31	Sello	
18	24	41	23	26	25	22	34	40	19	18		
19	25	41	19	21	23	30	25	19	35	23	Otro	
20	24	10	39	14	26	24	23	30	20	13		
-	Observa	aciones:										
-												



No		e la via: <u>C</u>				tambo						
	Evalua	do por: <u>E</u>	d Gutie	rrez Car	lotto			Ensa	ayo N°: _		2	
		Fecha: _		13,	/01/202	0		KM: 77+400			+400	ANDINA DEL 10.503
		Tramo: _		YAI	NAHUAR	RA			Hora:	1	7:27	
		Carril: _		D	ERECHA							
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	•	
1	20	26	5	24	23	22	38	11	23	17	Tipo de pavimento:	
2	25	22	25	31	25	28	24	25	21	25		
3	28	17	26	27	25	30	29	9	35	23	Afirmado	
4	23	17	13	25	33	27	23	23	22	19		
5	30	30	28	24	33	13	1	38	25	18	Base Granular	
5	23	29	28	24	34	26	5	7	26	44		
Z	18	29	26	25	34	29	23	1	4	47	Base Imprimida	
3	13	12	20	23	25	20	33	4	22	22		
9	18	32	29	23	19	17	23	35	22	24	Tratamiento Bicapa	
)	38	44	21	29	20	40	31	35	21	17		
1	28	22	21	28	25	17	20	31	26	21	Carpeta en frio	
2	34	27	18	8	27	40	48	31	24	28		
3	29	12	26	29	2	26	26	36	24	20	Carpeta en caliente	Х
4	24	14	32	28	19	17	21	36	20	20		
5	24	31	28	34	30	29	22	20	26	21	Recapeo asfaltico	
5	41	17	31	19	24	34	21	29	20	27		
7	24	28	18	26	23	10	19	30	23	31	Sello	
3	23	28	35	20	13	24	33	27	30	21		
Э	21	24	24	21	19	28	26	23	22	27	Otro	
٥	12	18	23	26	27	34	19	22	16	20		
()bserva	iciones:										
_												



No	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carrete	ra Pisac	Ollantay	tambo					6	
	Evalua	do por: <u>I</u>	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ens	ayo N°:		3	Y
		Fecha:		13	/01/202	0		KM:77+800			<u>'+800</u>	DAD ANDINA DEL DISCO
		Tramo: _		YA	NAHUAR	RA			Hora:	1	7:48	
		Carril:		D	ERECHA	ı						
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	20	18	31	30	22	13	14	21	25	26	Tipo de pavimento:	
2	17	24	22	25	24	28	31	28	26	23		
3	17	24	25	18	15	33	22	21	27	32	Afirmado	
4	28	32	26	19	49	19	23	28	28	24		
5	21	29	28	24	18	21	24	24	25	33	Base Granular	
6	34	18	18	25	20	20	36	26	26	31		
7	19	15	24	26	22	32	22	21	28	26	Base Imprimida	
8	31	26	19	28	24	25	26	20	20	25		
9	12	27	35	24	25	19	28	36	21	22	Tratamiento Bicapa	
10	11	28	32	22	26	24	32	25	21	19		
11	21	27	28	17	2	19	19	21	22	23	Carpeta en frio	
12	28	22	30	30	21	22	16	28	31	32		
13	20	24	13	26	24	26	17	27	27	23	Carpeta en caliente	Х
14	27	22	25	25	24	23	24	17	28	28		
15	20	25	20	20	36	24	23	23	20	19	Recapeo asfaltico	
16	20	50	27	29	28	20	23	25	26	15		
17	24	9	20	26	27	18	46	25	22	27	Sello	
18	25	16	19	24	34	21	22	23	20	29		
19	25	22	25	24	20	19	22	24	22	20	Otro	
20	32	22	25	23	12	20	23	21	27	25		
-	Observa	aciones:										
-												



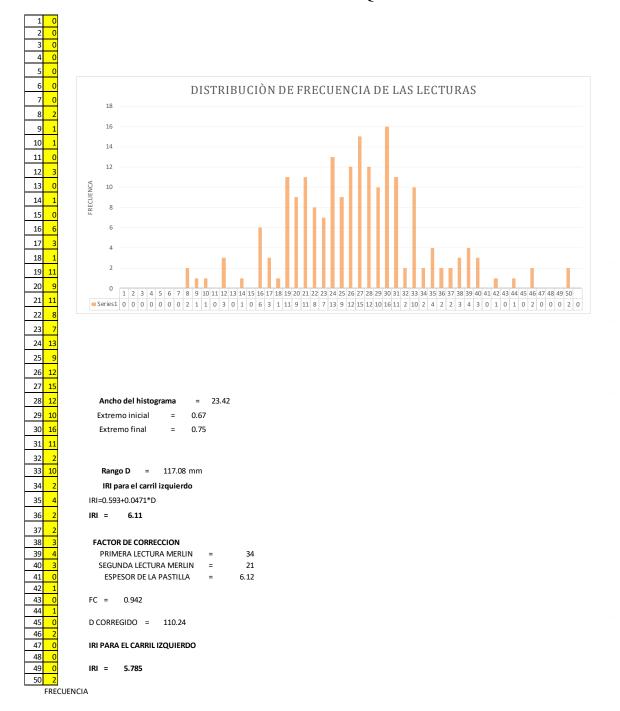
No	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo					6	
	Evalua	do por: <u>I</u>	Ed Gutie	errez Cai	rlotto			Ensa	ayo N°:		4	Y
		Fecha:		13	/01/202	.0		KM:78+200			s+200	DAD ANDINA DEL DISCO
		Tramo: _		YA	NAHUAF	RA			Hora:	1	8:12	
		Carril:		C	ERECHA	L						
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
1	16	25	29	24	26	21	27	21	19	34	Tipo de pavimento:	
2	32	25	22	24	22	26	28	20	28	25		
3	34	25	21	27	20	23	23	28	23	24	Afirmado	
4	37	30	26	28	23	36	27	24	21	25		
5	18	26	27	32	33	22	27	23	28	24	Base Granular	
6	21	29	33	29	16	30	32	24	20	26		
7	23	27	23	21	24	26	19	21	19	22	Base Imprimida	
8	25	27	20	25	22	27	29	19	31	16		-
9	22	27	20	22	22	21	32	27	19	28	Tratamiento Bicapa	
10	20	27	31	16	23	26	31	21	32	26		-
11	33	43	25	27	38	16	24	32	26	25	Carpeta en frio	
12	31	25	20	26	24	15	22	22	22	36		
13	25	28	23	22	24	25	24	24	30	24	Carpeta en caliente	Х
14	25	26	26	33	30	21	34	22	28	20		
15	22	24	29	22	22	16	25	26	22	18	Recapeo asfaltico	
16	28	24	32	26	23	24	25	26	30	22		
17	32	30	30	28	27	18	28	29	32	23	Sello	
18	17	32	20	30	24	20	33	24	23	35		
19	22	22	17	29	31	24	24	28	26	23	Otro	
20	36	26	25	15	23	30	38	38	25	31		
-	Observa	aciones:										
-												



Nc	mbre d	e la via: <u>(</u>	Carreter	ra Pisac	Ollantay	tambo					fi.	
	Evalua	do por: I	Ed Gutie	errez Car	lotto			Ens	ayo N°:		5	Y
		Fecha:		13	/01/202	0			KM:		s+600	AD ANDINA DEL DISCO
		Tramo:		YA	NAHUAR	RA			Hora:	1	8:37	
		Carril:		D	ERECHA	ı						
_	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	_	
1	21	43	50	36	25	16	27	32	23	24	Tipo de pavimento:	
2	20	22	22	16	40	24	33	19	27	24		
3	24	22	27	28	18	23	22	31	17	23	Afirmado	
4	25	27	27	26	24	25	22	20	18	28		
5	25	31	23	42	21	16	23	22	24	22	Base Granular	
6	20	19	25	23	25	27	16	26	25	34		
7	22	27	37	22	22	19	19	15	28	29	Base Imprimida	
8	28	23	24	25	18	25	24	24	26	22		
9	36	26	38	25	24	22	32	20	19	22	Tratamiento Bicapa	
10	21	27	22	26	30	26	26	21	19	20		
11	18	31	25	19	17	24	26	24	24	26	Carpeta en frio	
12	30	25	21	31	43	23	17	26	24	28		
13	29	27	25	23	16	14	26	22	21	15	Carpeta en caliente	Х
14	17	24	32	18	25	21	24	20	22	30		
15	37	21	24	26	29	19	27	21	21	28	Recapeo asfaltico	
16	30	20	27	25	29	29	21	24	28	23		
17	25	19	22	22	25	21	25	24	22	30	Sello	
18	23	22	35	26	19	23	30	28	26	24		
19	23	29	22	32	23	22	22	23	22	24	Otro	
20	21	30	22	18	25	29	21	18	29	19		
-	Observa	aciones:										
-												

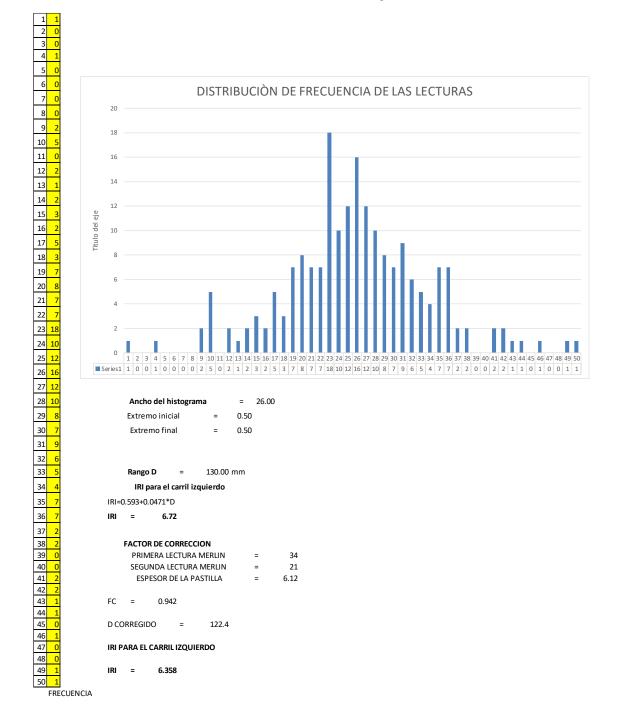


ANEXOS A: PROCEDIMIENTO DE ANÁLISIS DEL IRI IRI TRAMO PISAC DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 32+760



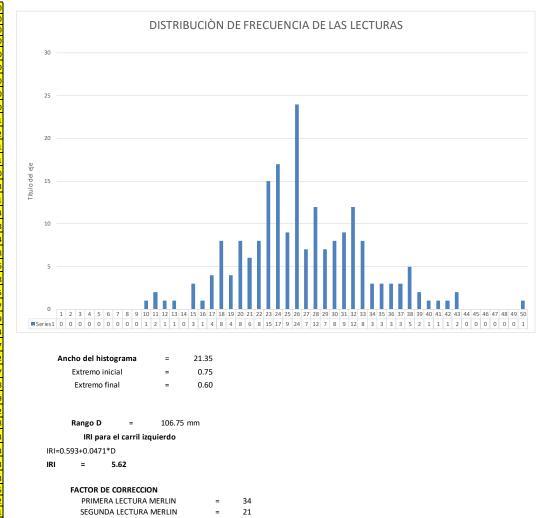


IRI TRAMO PISAC DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 32+360



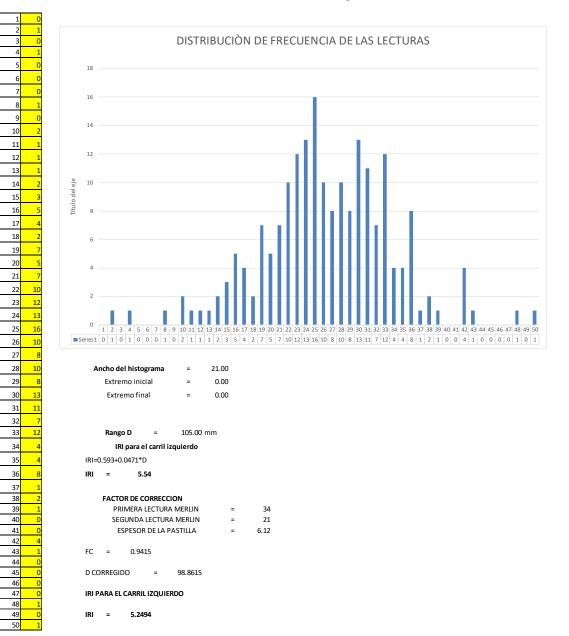


IRI TRAMO PISAC DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 31+960



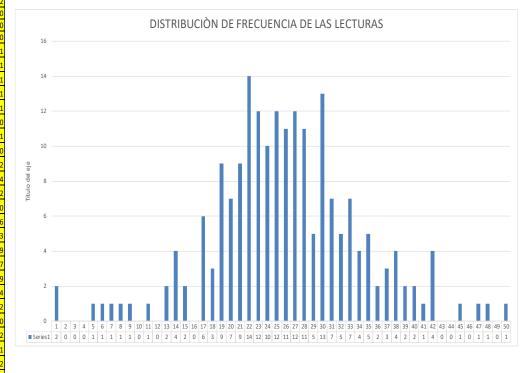


IRI TRAMO PISAC DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 31+560





IRI TRAMO PISAC DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 31+160



Ancho del histograma = 25.50
Extremo inicial = 0.00
Extremo final = 0.50

Rango D = 127.50 mm

IRI para el carril izquierdo

IRI=0.593+0.0471*D

IRI = 6.60

| FACTOR DE CORRECCION | PRIMERA LECTURA MERLIN | = 34 | SEGUNDA LECTURA MERLIN | = 21 | ESPESOR DE LA PASTILLA | = 6.12 | = 0.94154 |

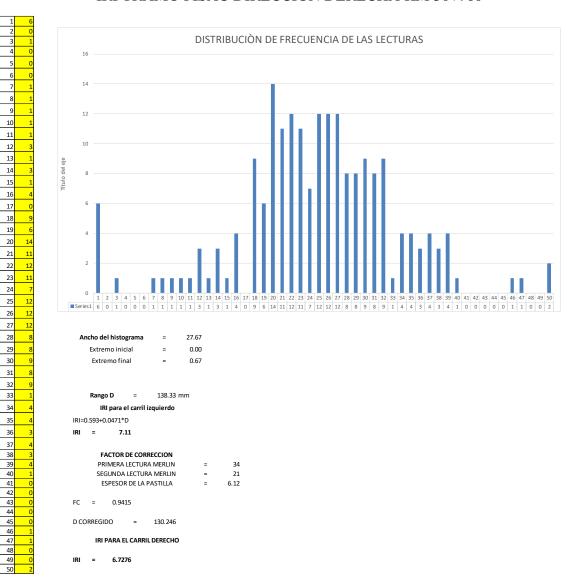
D CORREGIDO = 120.046

IRI PARA EL CARRIL IZQUIERDO

RI = 6.24717

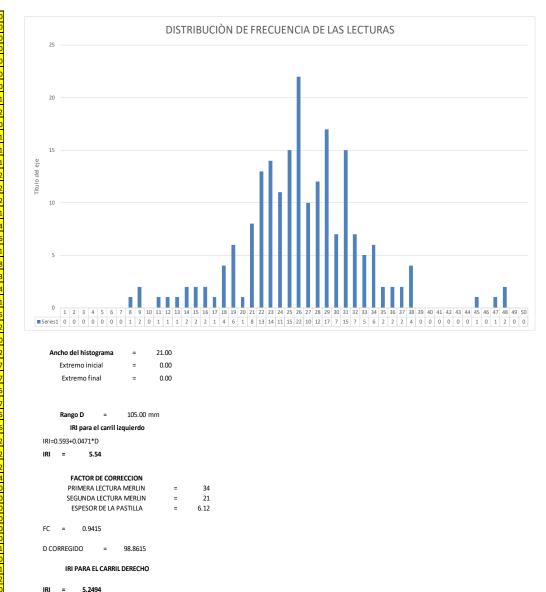


IRI TRAMO PISAC DIRECCIÓN DERECHA KM 30+760



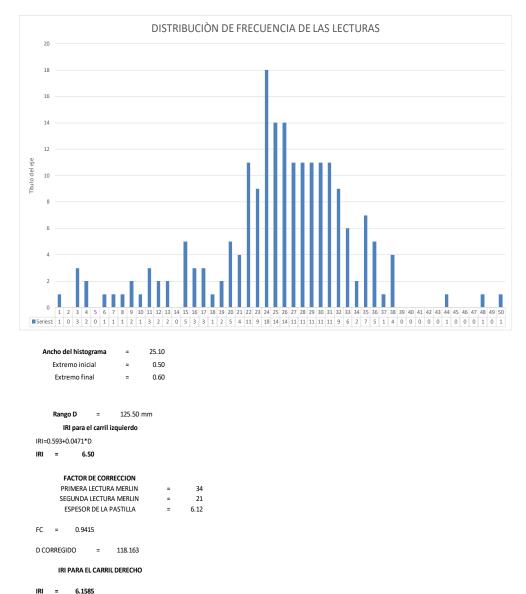


IRI TRAMO PISAC DIRECCIÓN DERECHA KM 31+160



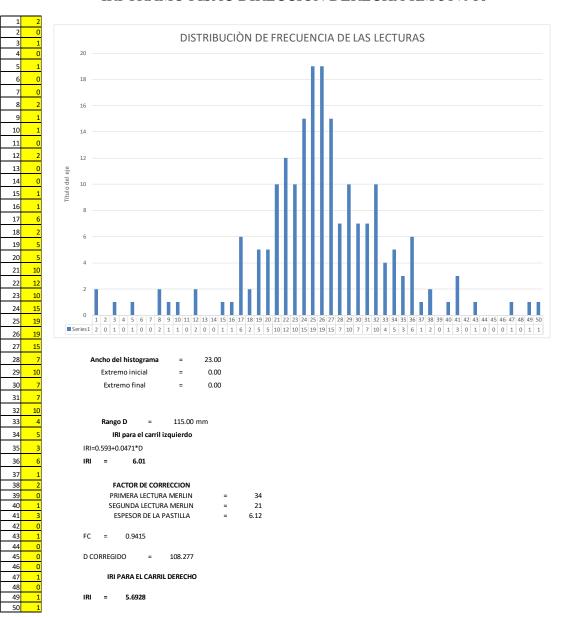


IRI TRAMO PISAC DIRECCIÓN DERECHA KM 31+560



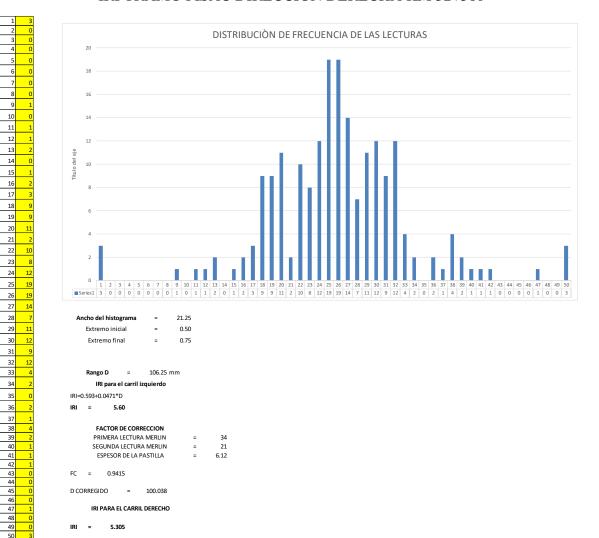


IRI TRAMO PISAC DIRECCIÓN DERECHA KM 31+960



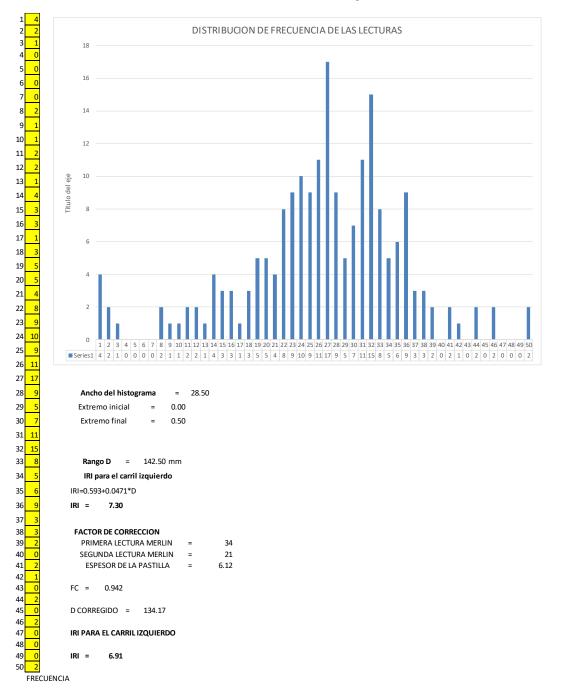


IRI TRAMO PISAC DIRECCIÓN DERECHA KM 32+360



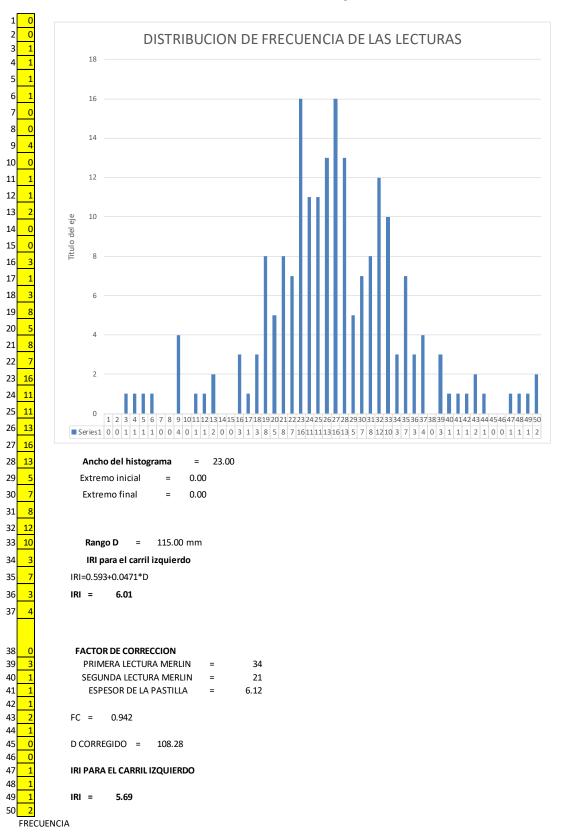


IRI TRAMO LAMAY DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 41+766



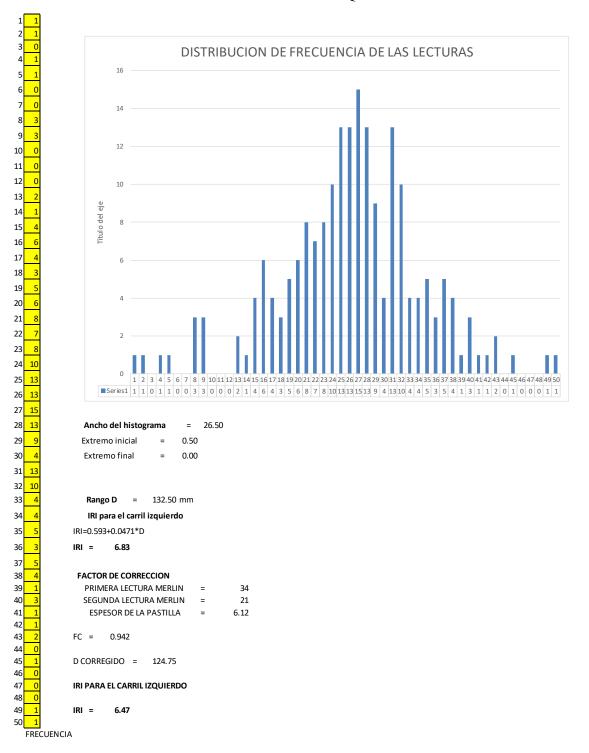


IRI TRAMO LAMAY DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 41+366



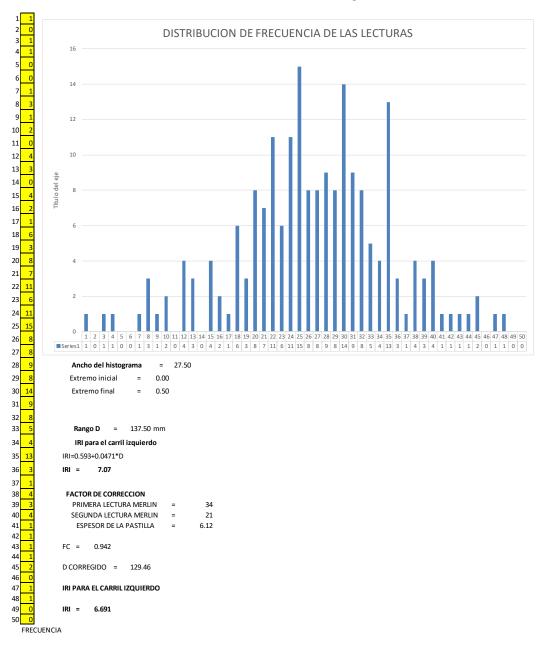


IRI TRAMO LAMAY DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 40+966



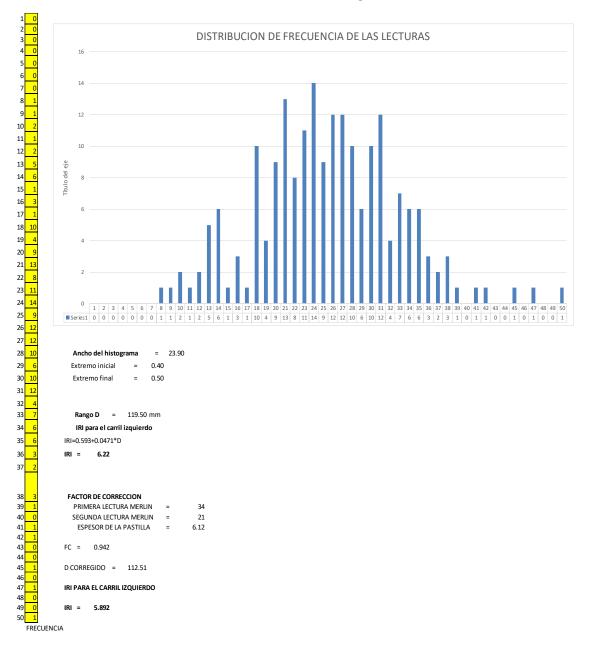


IRI TRAMO LAMAY DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 40+566



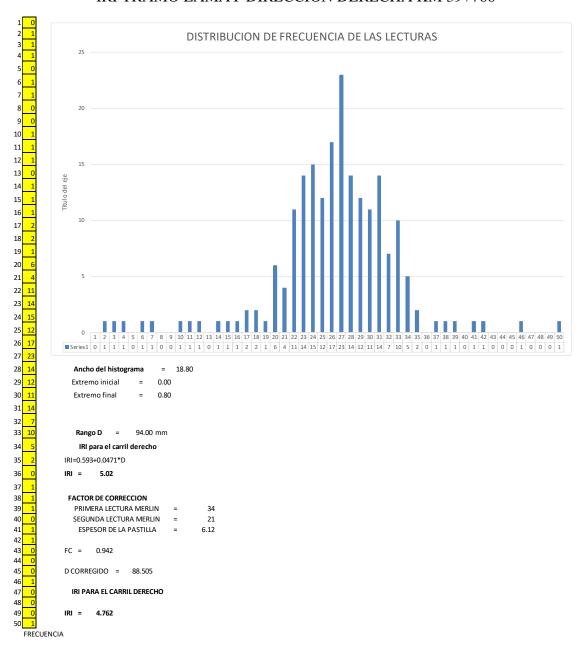


IRI TRAMO LAMAY DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 40+166



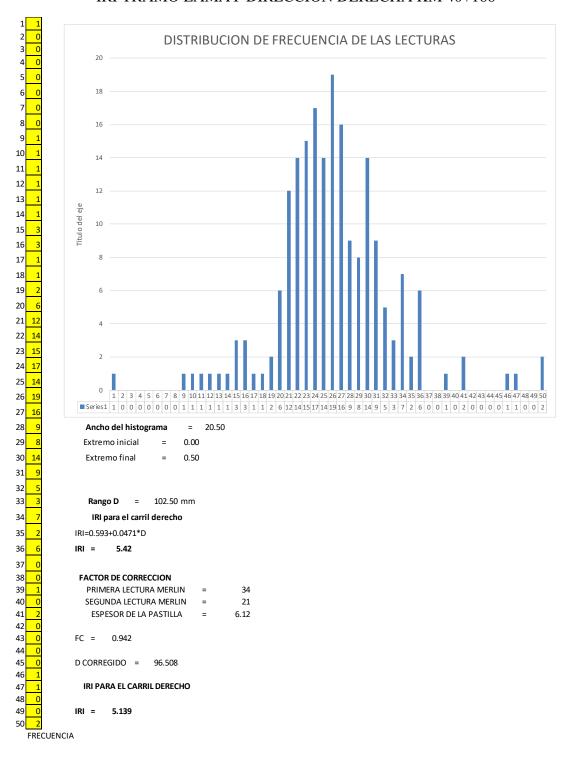


IRI TRAMO LAMAY DIRECCIÓN DERECHA KM 39+766



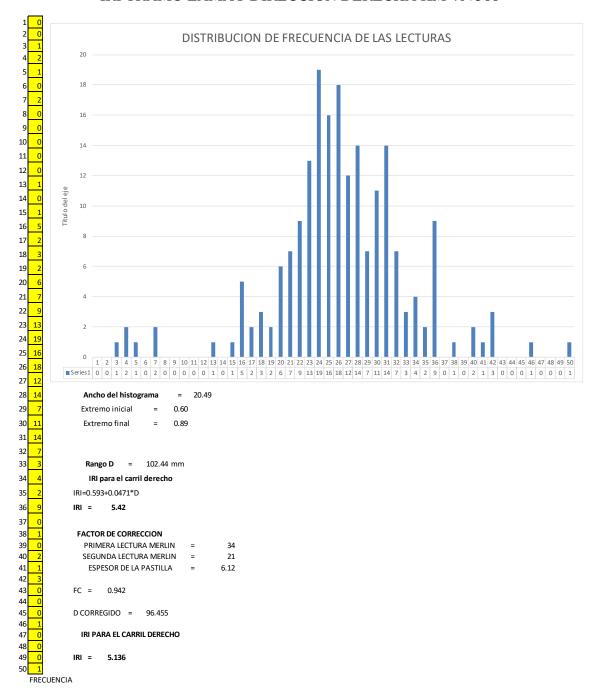


IRI TRAMO LAMAY DIRECCIÓN DERECHA KM 40+166



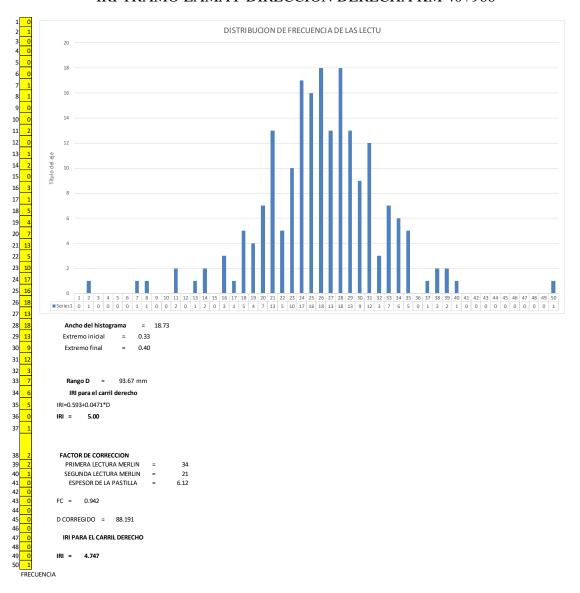


IRI TRAMO LAMAY DIRECCIÓN DERECHA KM 40+566



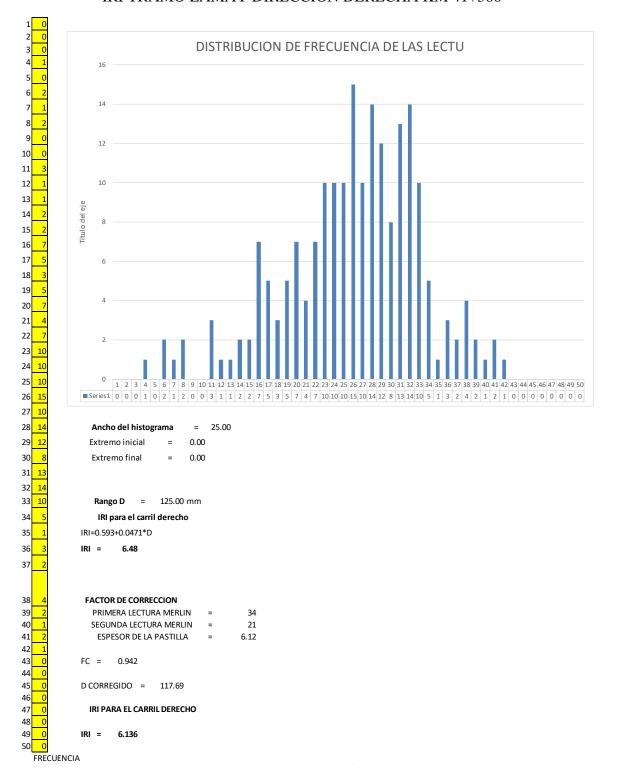


IRI TRAMO LAMAY DIRECCIÓN DERECHA KM 40+966



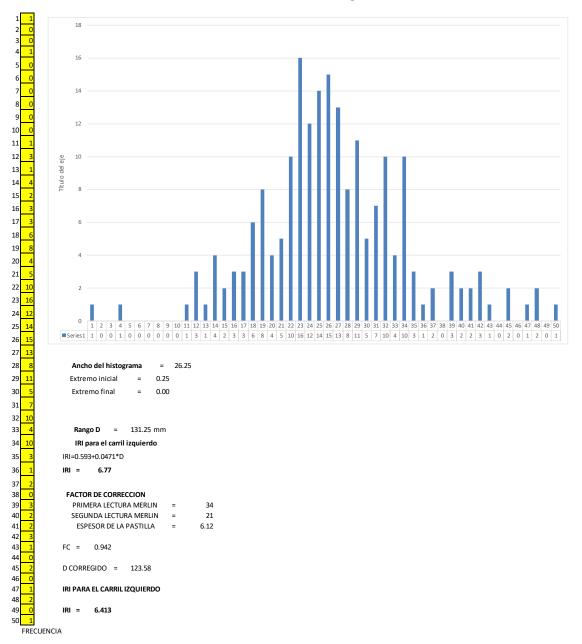


IRI TRAMO LAMAY DIRECCIÓN DERECHA KM 41+366



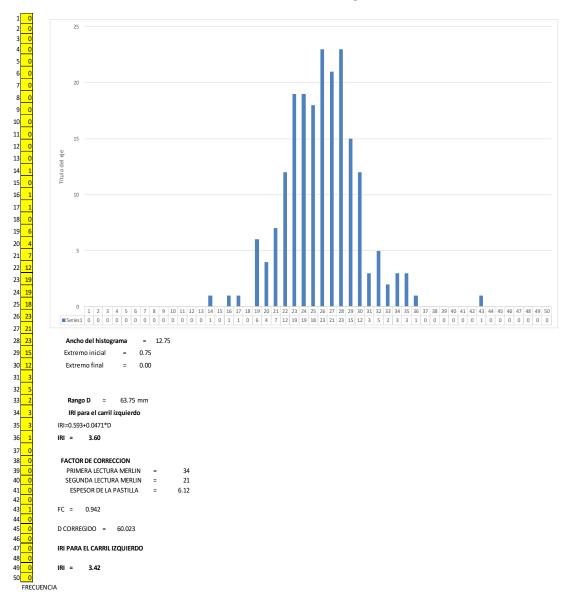


IRI TRAMO CALCA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 52+000



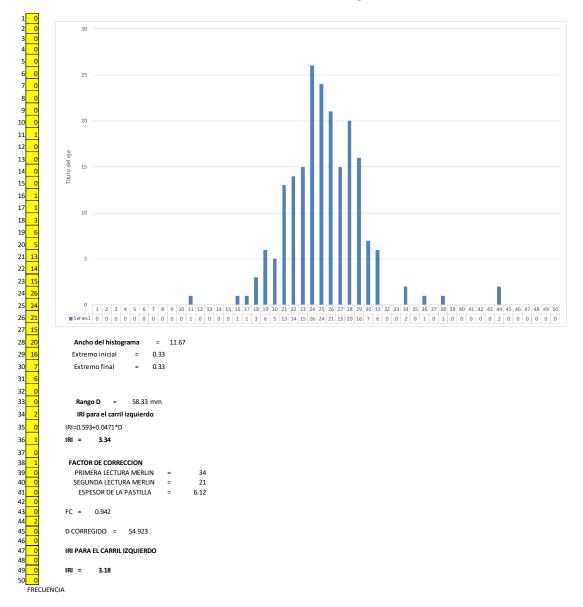


IRI TRAMO CALCA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 51+600



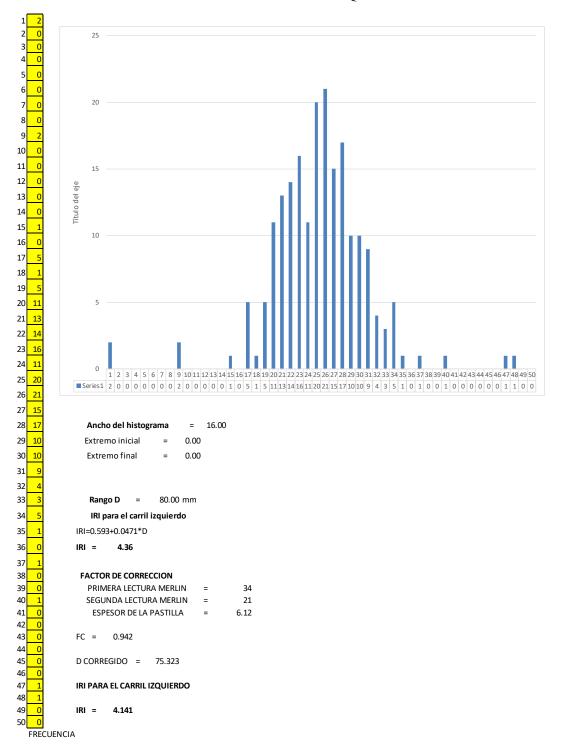


IRI TRAMO CALCA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 51+200



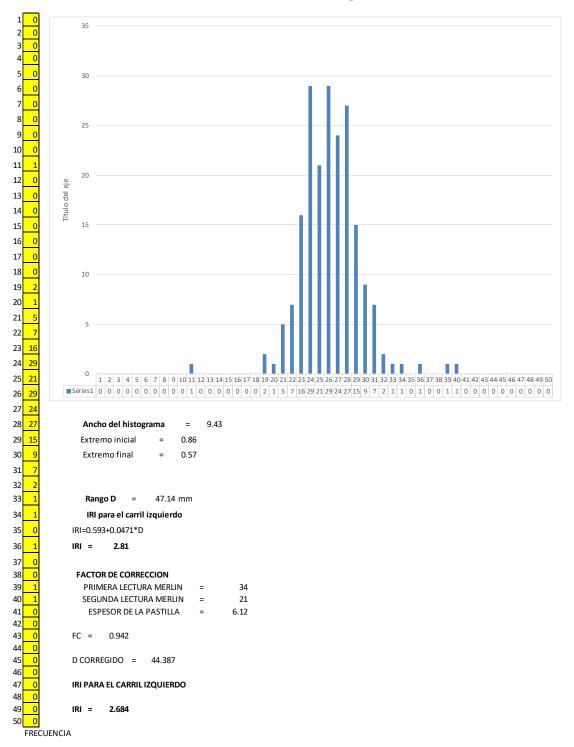


IRI TRAMO CALCA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 49+800



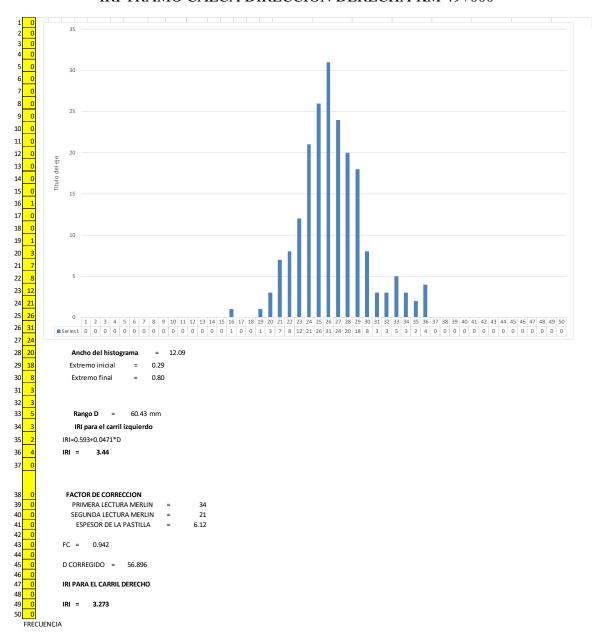


IRI TRAMO CALCA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 49+400



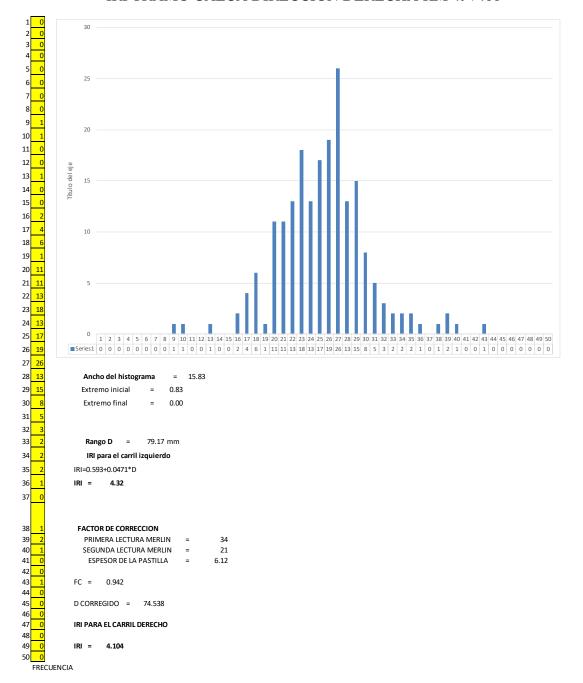


IRI TRAMO CALCA DIRECCIÓN DERECHA KM 49+000



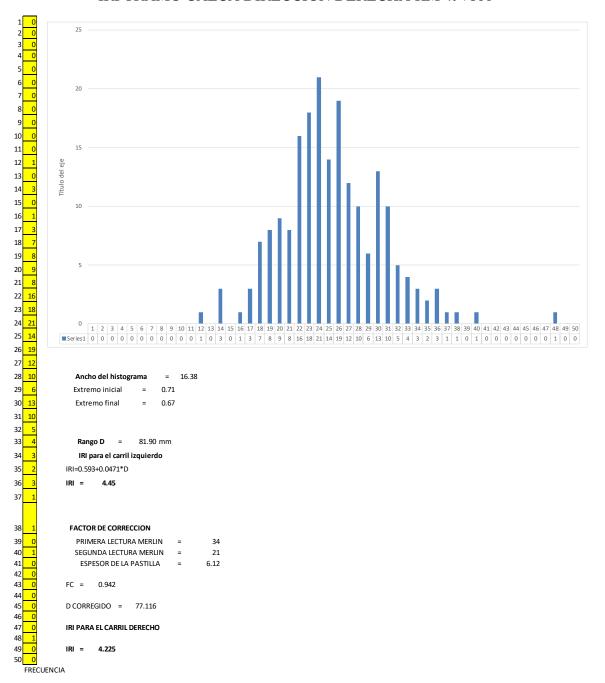


IRI TRAMO CALCA DIRECCIÓN DERECHA KM 49+400



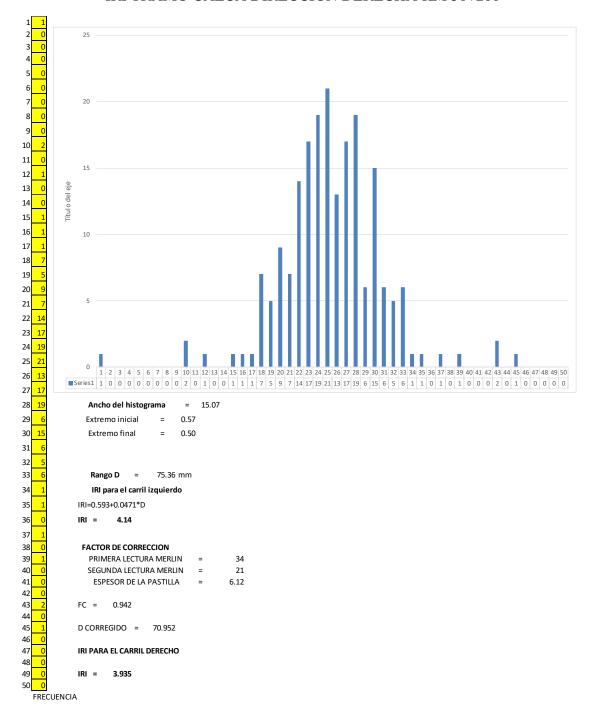


IRI TRAMO CALCA DIRECCIÓN DERECHA KM 49+800



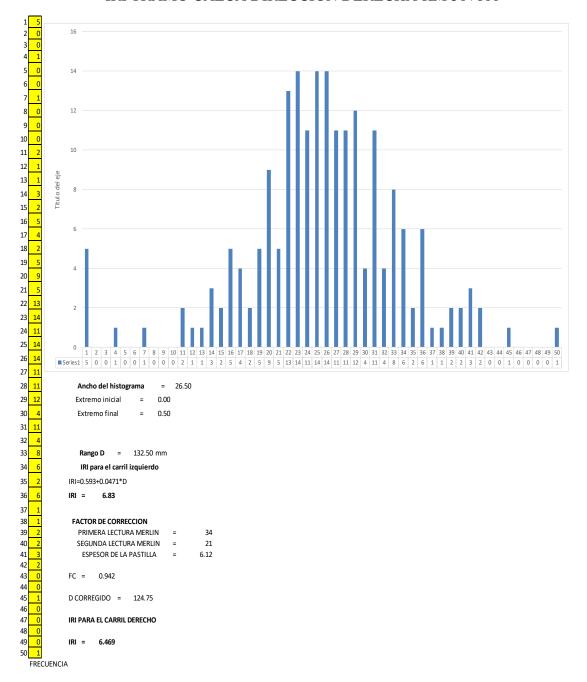


IRI TRAMO CALCA DIRECCIÓN DERECHA KM 50+200



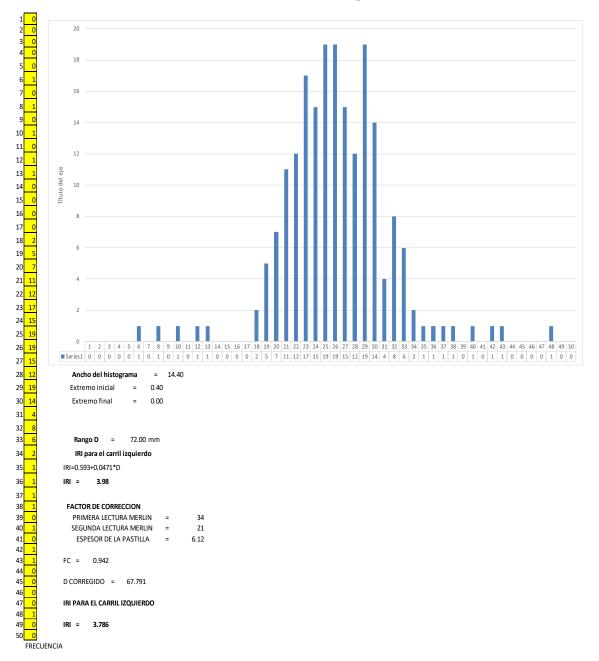


IRI TRAMO CALCA DIRECCIÓN DERECHA KM 50+600



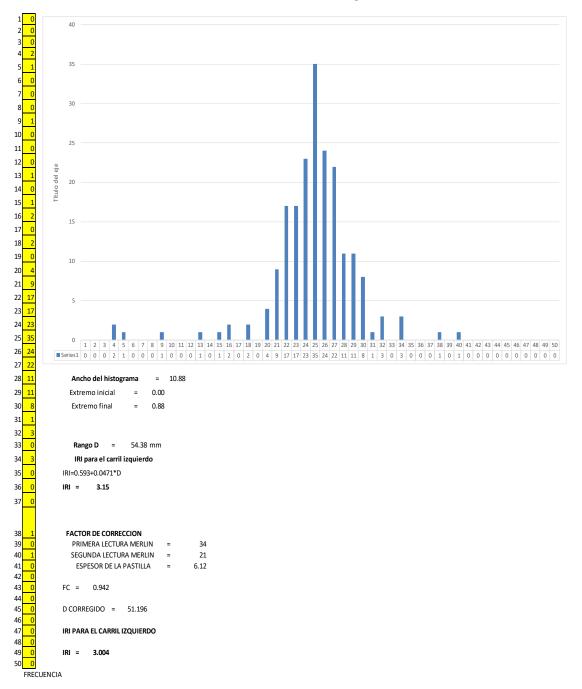


IRI TRAMO YUCAY DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 64+572



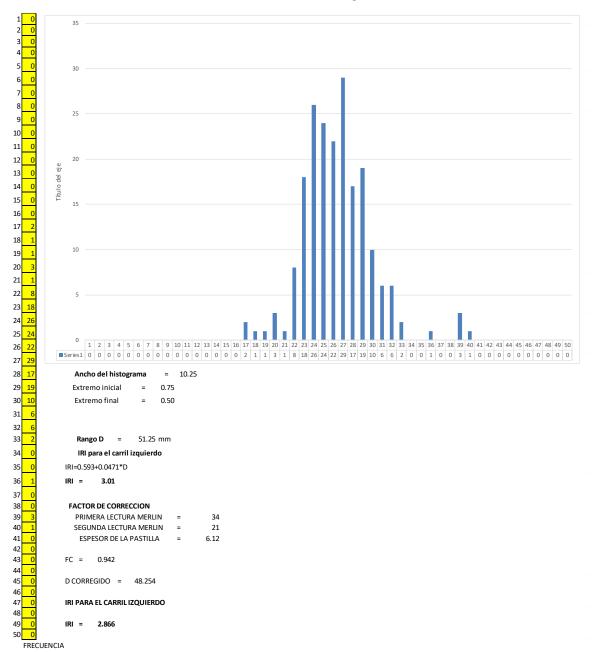


IRI TRAMO YUCAY DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 64+172



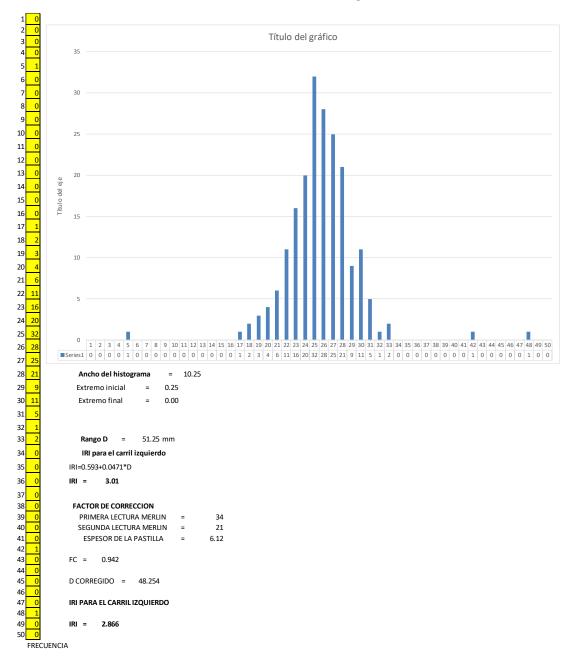


IRI TRAMO YUCAY DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 63+772



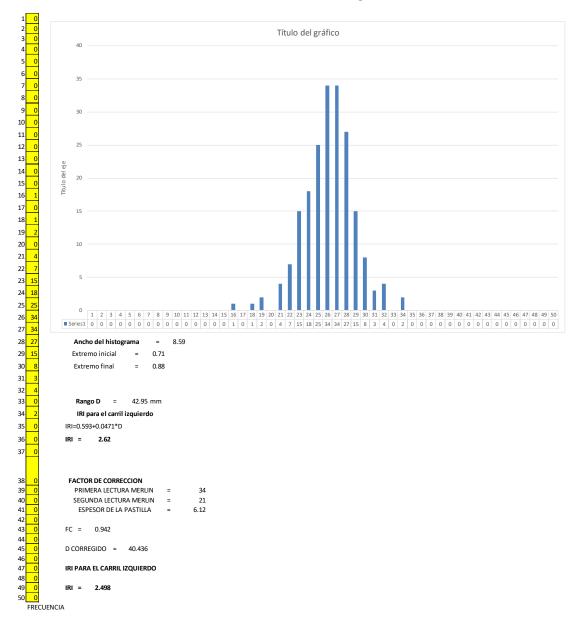


IRI TRAMO YUCAY DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 63+372



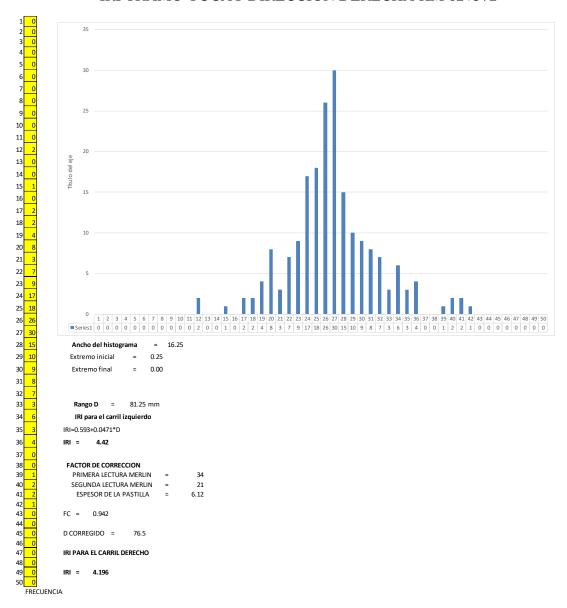


IRI TRAMO YUCAY DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 62+072



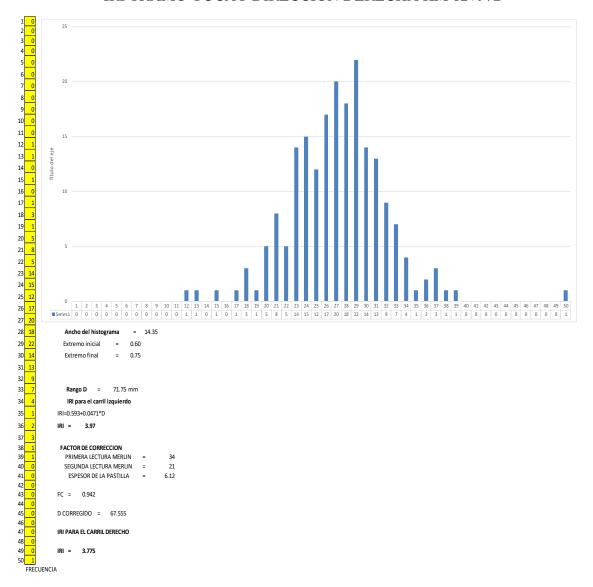


IRI TRAMO YUCAY DIRECCIÓN DERECHA KM 62+572



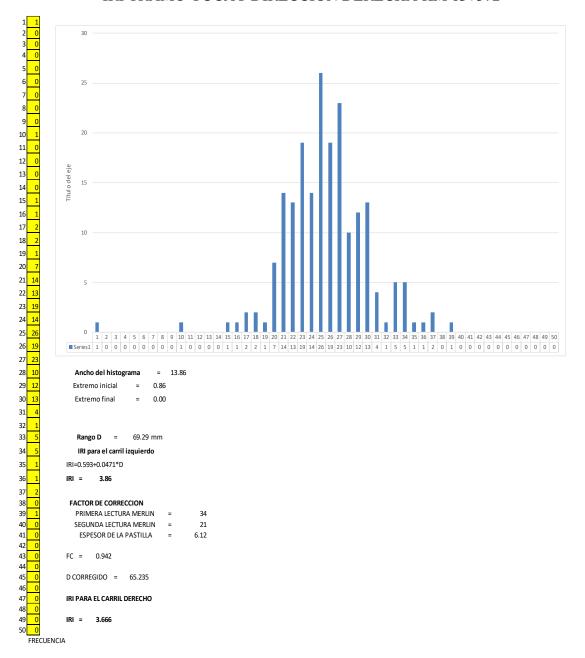


IRI TRAMO YUCAY DIRECCIÓN DERECHA KM 62+972



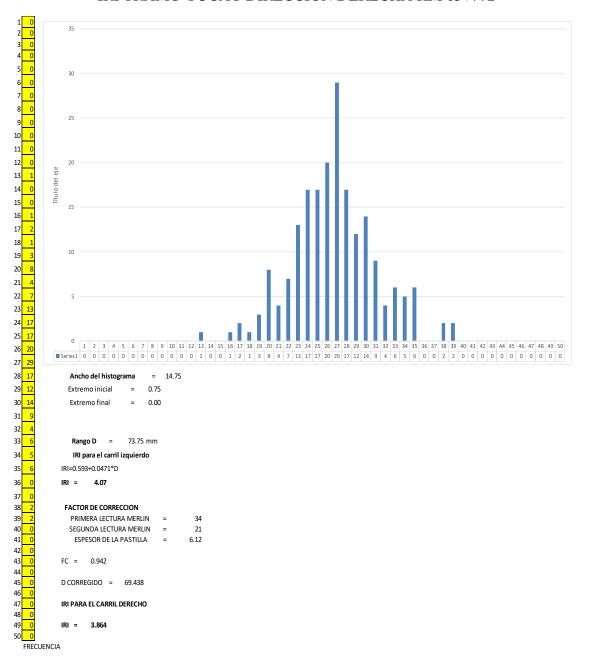


IRI TRAMO YUCAY DIRECCIÓN DERECHA KM 63+372



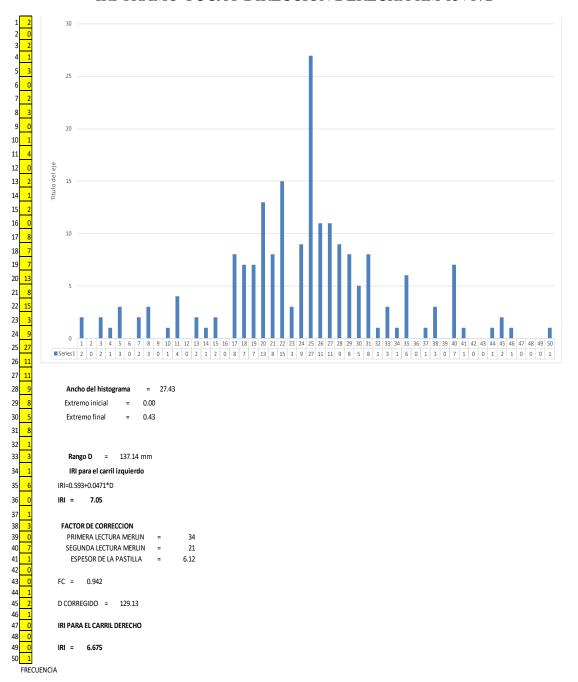


IRI TRAMO YUCAY DIRECCIÓN DERECHA KM 63+772



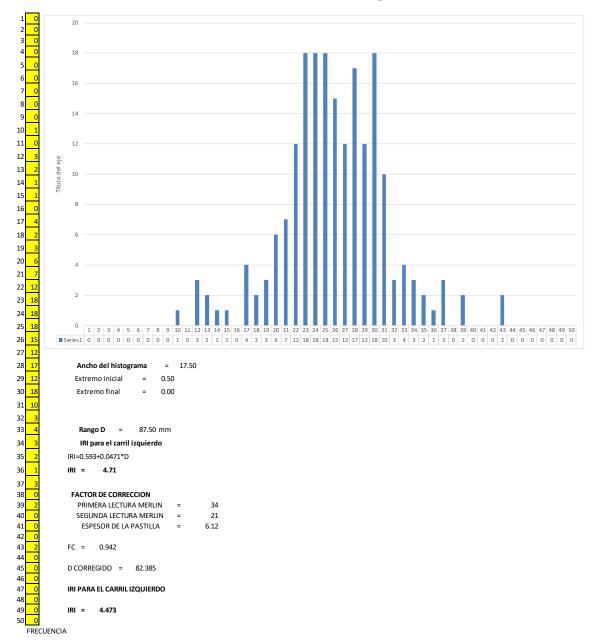


IRI TRAMO YUCAY DIRECCIÓN DERECHA KM 63+172



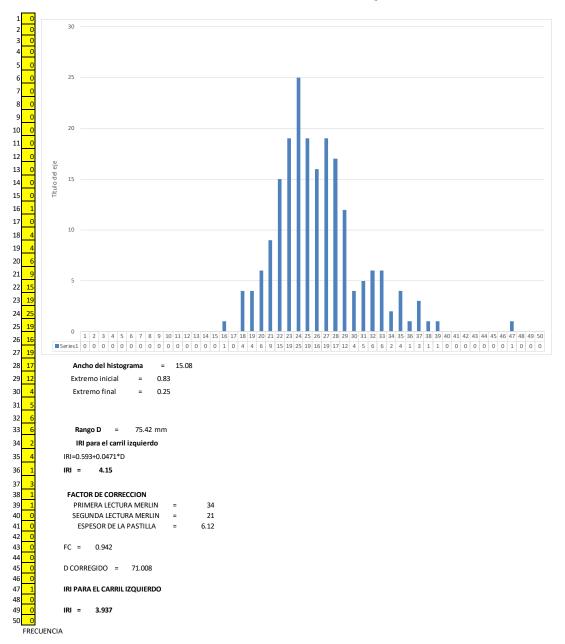


IRI TRAMO MOCCOPATA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 73+850



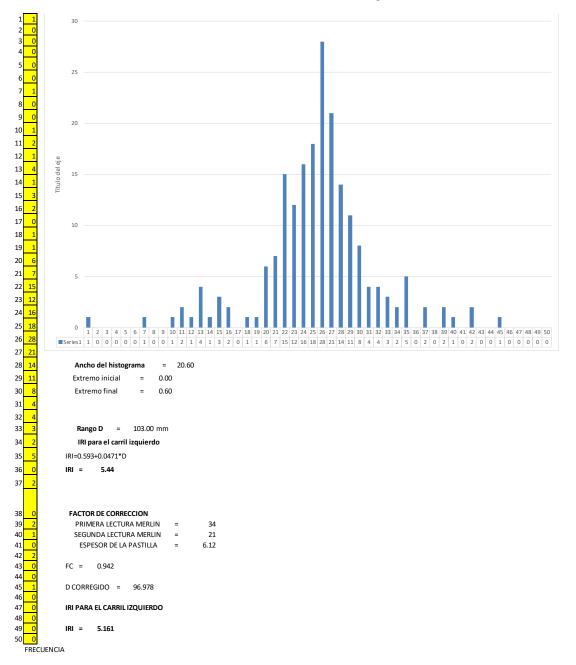


IRI TRAMO MOCCOPATA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 73+050



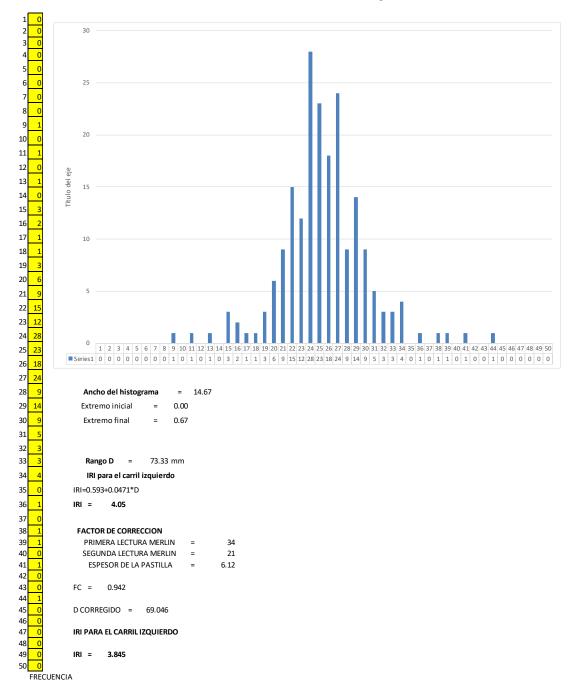


IRI TRAMO MOCCOPATA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 73+850



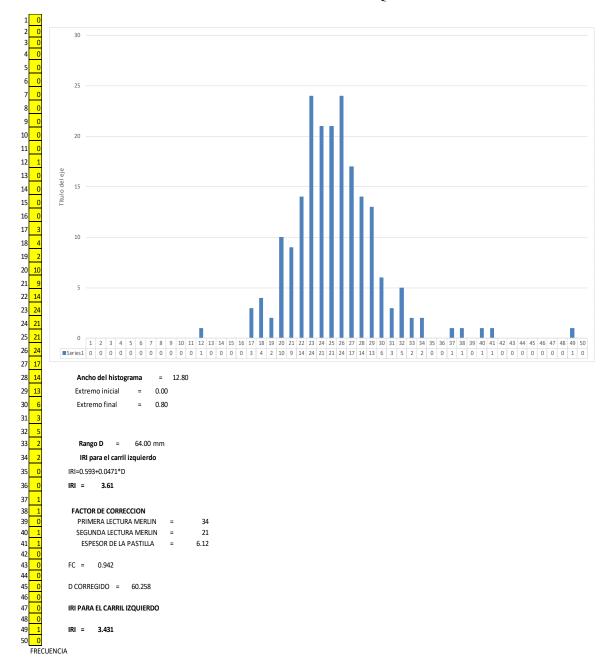


IRI TRAMO MOCCOPATA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 72+650



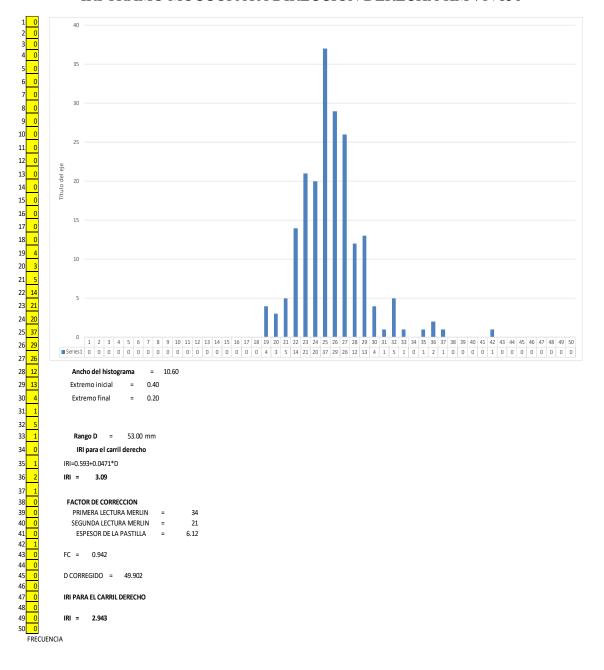


IRI TRAMO MOCCOPATA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 72+250



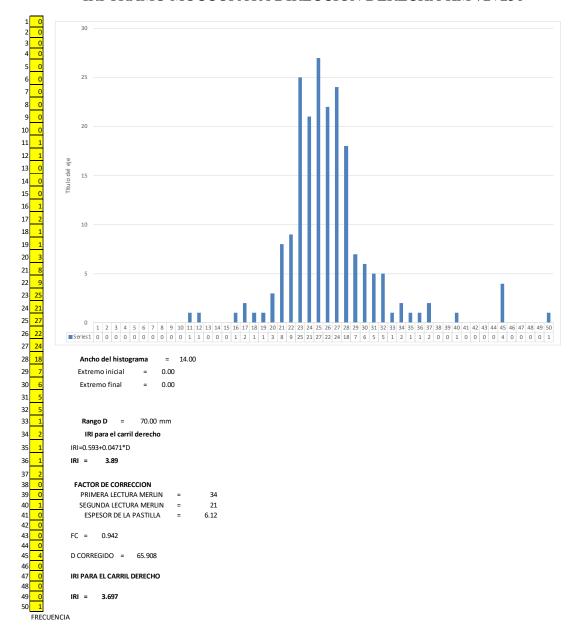


IRI TRAMO MOCCOPATA DIRECCIÓN DERECHA KM 71+850



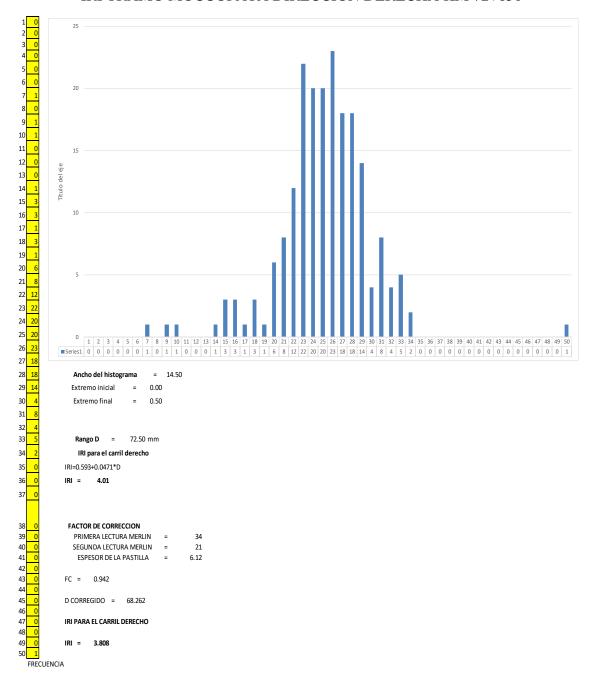


IRI TRAMO MOCCOPATA DIRECCIÓN DERECHA KM 72+250



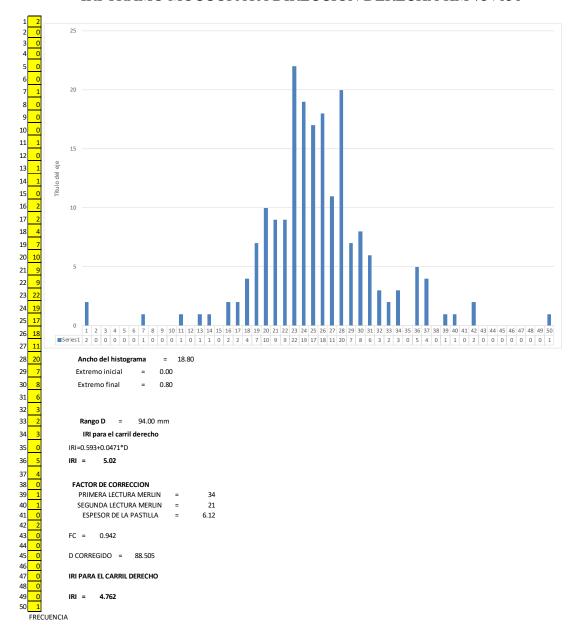


IRI TRAMO MOCCOPATA DIRECCIÓN DERECHA KM 72+650



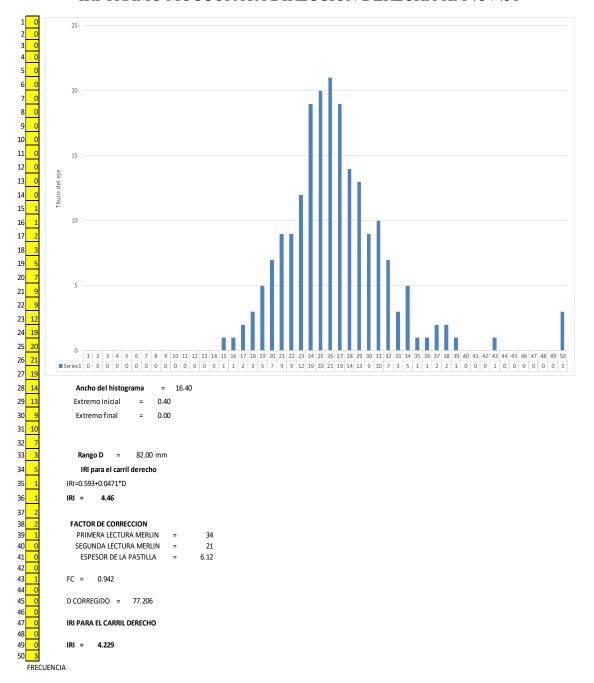


IRI TRAMO MOCCOPATA DIRECCIÓN DERECHA KM 73+050



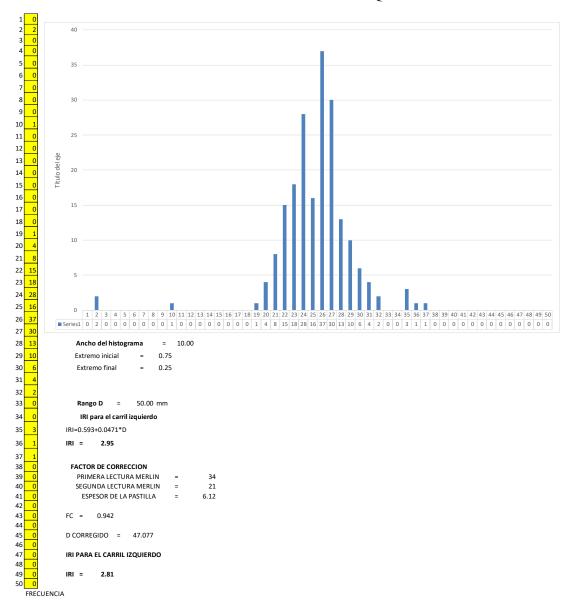


IRI TRAMO MOCCOPATA DIRECCIÓN DERECHA KM 73+450



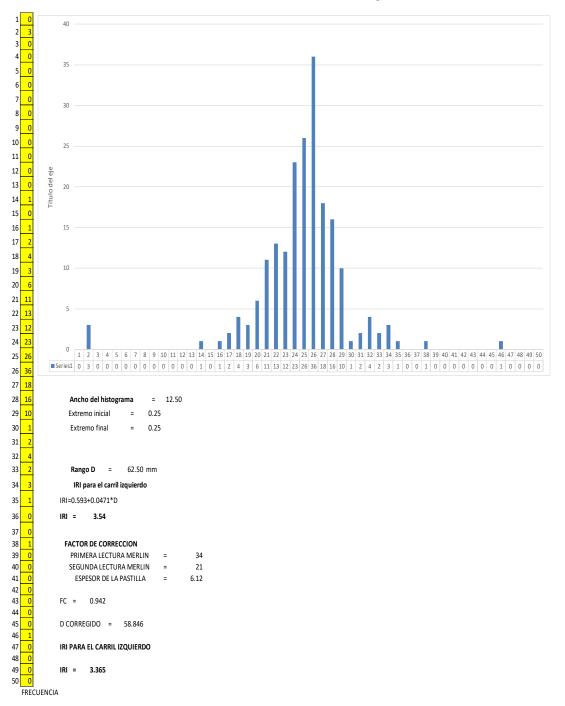


IRI TRAMO YANAHUARA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 79+000



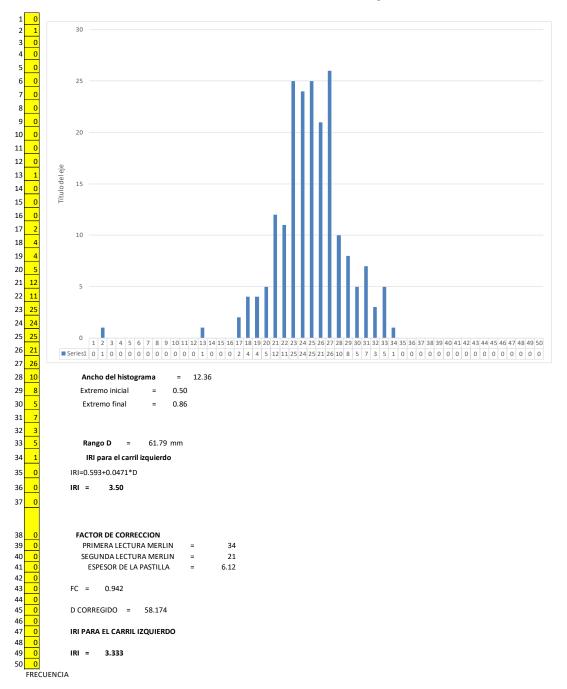


IRI TRAMO YANAHUARA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 78+600



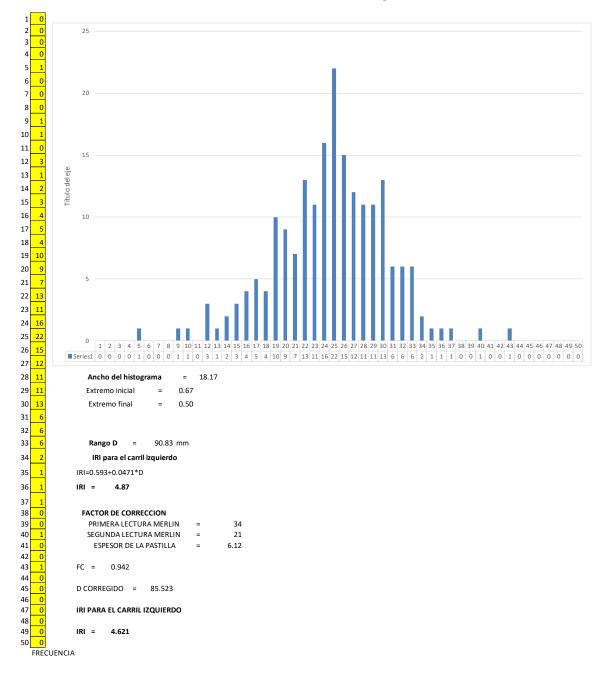


IRI TRAMO YANAHUARA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 78+200



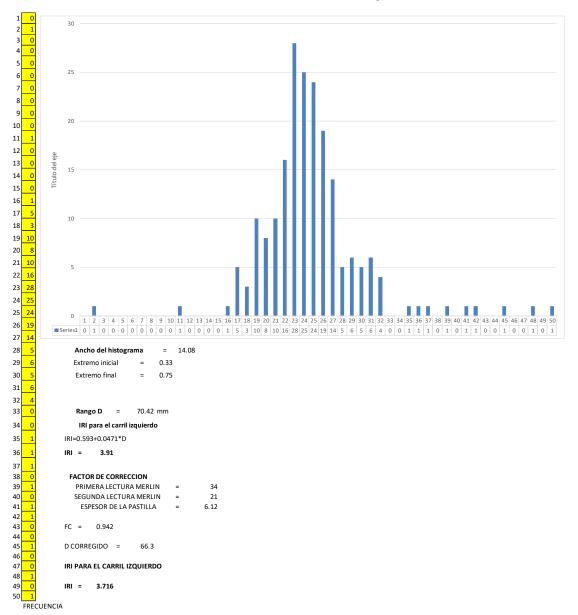


IRI TRAMO YANAHUARA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 77+800



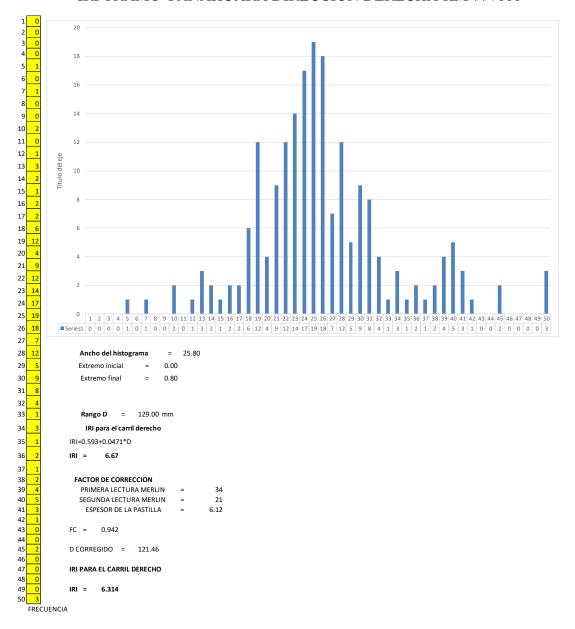


IRI TRAMO YANAHUARA DIRECCIÓN IZQUIERDA KM 77+400



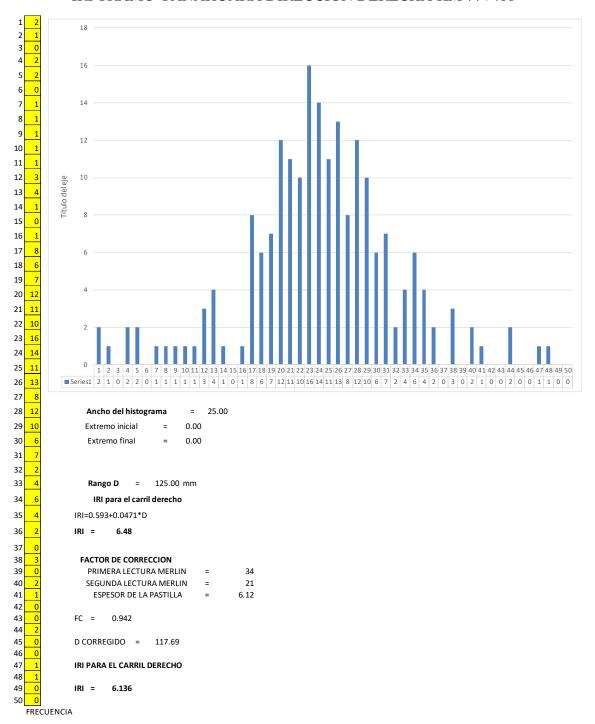


IRI TRAMO YANAHUARA DIRECCIÓN DERECHA KM 77+000



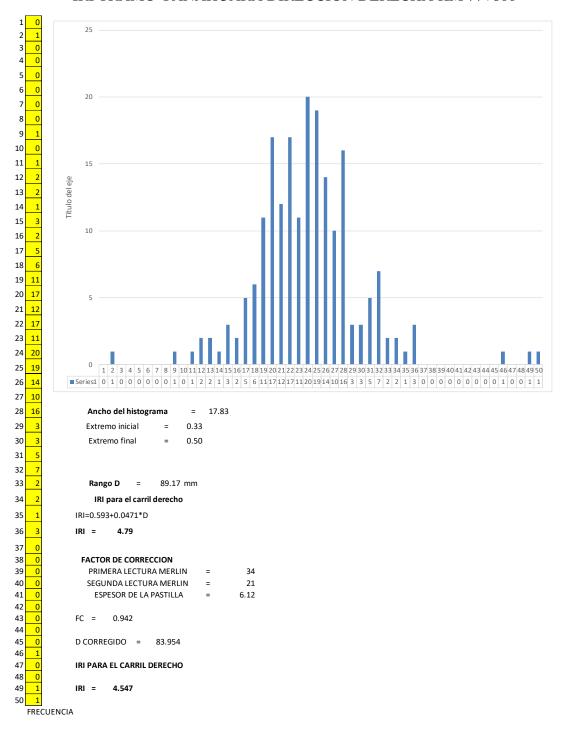


IRI TRAMO YANAHUARA DIRECCIÓN DERECHA KM 77+400



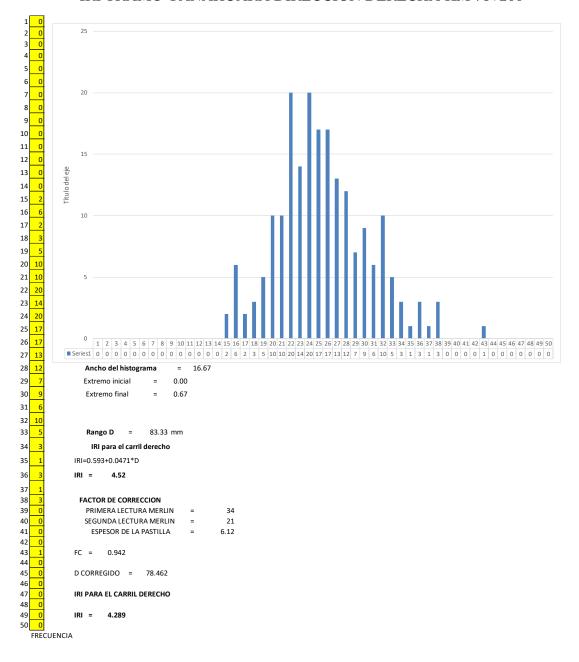


IRI TRAMO YANAHUARA DIRECCIÓN DERECHA KM 77+800



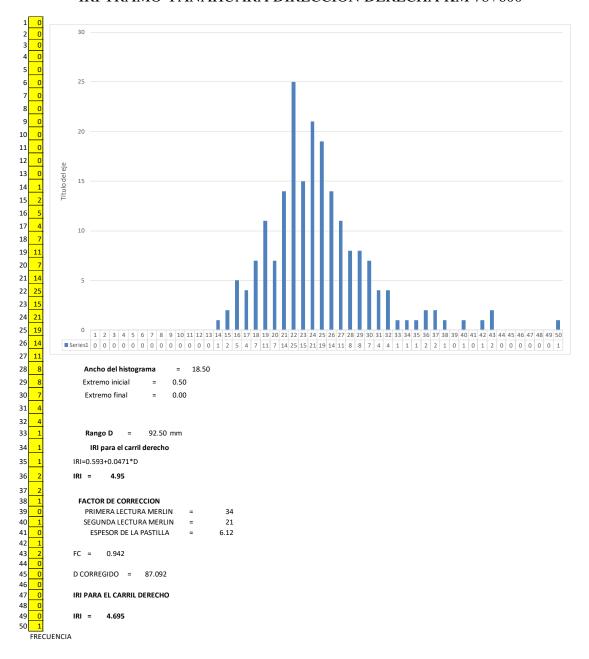


IRI TRAMO YANAHUARA DIRECCIÓN DERECHA KM 78+200





IRI TRAMO YANAHUARA DIRECCIÓN DERECHA KM 78+600





ANEXO B: PERCENTIL 85 DE LA VELOCIDAD

			etera Pisac	. – Oliali	тауташью.	, 2020					
Nombre de la via: C							DAMPS DAD AND IN	ADEL COS			
Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto							Ensayo N°:		1		
Fecha: 21/01/2020							KM:				
Tramo:			PISAC				Hora:	10	0:36		-
Dirección	DERECHO (PISAC - OLLANTAYTAMBO)										
	Automoviles km/h Autobuses km							miones k	m/h		1
1	36	51		42			50				-
2	34	59		29			51				-
3	42	44		30			41				1
4	79	55		32			41				-
5	81	36		52			45				-
6	52	64		44			54				-
7	51 63	44 53		53 51							+
8	50			55							+
9	54	60 45		55							+
10	38	45		45							+
11 12	58	32		54							+
13	54	32		75							+
14	76			55							+
15	48										+
16	86			42							+
17	57			63							+
18	40			32							+
19	46			35							+
20	46			35							+
21	41			30							
22	58										T
23	43										Т
24	37										T
25	82										\vdash
TOTAL	32	37			20			6	1		+
101712											+
	Е	stadísticos									\vdash
V	ELOCIDAD										T
	N Válido 63									\top	



	-	c m cur		ic Omin	taytambo, 202	20			
Nombre de la via: 0	Carretera P	isac Ollar							
Evaluado por: [d Gutierre	z Carlott	0		Ensayo N°:		1		
Fecha:		2	21/01/2020)	KM:				
Tramo:			PISAC		Hora:	10:36			
Dirección			LLANTAUT						
	Automoviles km/h				tobuses km/h		Camiones km/h		
1	63	47	44	60		43			
2	24	47		51		45			
3	40	53		55		52			
4	37	45		71		40			
5	53	34		40		30			
6	53	40		52		40			
7	52	50		60				1	
8	66 55	45 47		62 55					
9	52	67		51					-
10	49	45		49					
11	65	45		53					
13	63	61		52					
14	70	62		69					
15	48	25		58					
16	65	74		49					
17	45	43		41					
18	55	71		46					
19	54	51		52					
20	57	63		63					
21	60	44		72					
22	65	47		67					
23	55	63		50					
24	56	72		51					
25	55	60		60					
TOTAL		35			22		6		
	Estadísticos								
	/ELOCIDAD	/41;.d.a	00						
1		/álido Perdidos	63						
	Percentiles 8		65.00						



luación	Comparativ	va de la S				stimación del taytambo, 20	l Nivel de Servicio 20	y Capa	eidad Vial		mil
Nom	bre de la via:	Carretera	Pisac Olla	ntaytambo						ANY POSSESSION AND IN	ADE DISC
Evaluado por: Ed Gutierrez Carlotto							Ensayo N°:		2		
Fecha: 21/01/2020							KM:				
			LAMAY			Hora:	11	:49			
	Dirección	DE	RECHO (PI	SAC - OLLAI	NTAYTAME	30)					
		Automoviles km/l		m/h	Aut	obuses km/h	Cai	Camiones km/h			
	1	64			66		58				
	2	88			80		64				
	3	70			82		71				
	4	93			99		45				
	5	78			73		53				
	6	88			72		67				
	7	53			73		54				
	8	71			89						
	9	87			80						
	10	87			80						
	11	86			75						
	12	48			77						
	13	79			71						
	14	75			92						
	15	62			74						
	16	57			86						
	17	73			85						
	18	77			63						
	19	95			67						
	20	94			66 75						
	21	80 68			75 86						
		75	+		69						
	23		+								
	24	76			72						
	25	69			77	25					
	TOTAL		31			25		7		63	
			Fatad'-41:								-
	Estadísticos										
		VELOCIDAD N	Válido	63							
			Perdidos	03							
		Percentiles	85	87.00							



				Estimación del I ntaytambo, 2020			
Nombre de la v	ia: Carretera	Pisac Ollanta	/tambo				
	or: Ed Gutier				Ensayo N°:	2	
Fech			01/2020		KM:		
Tram	10:		AMAY		Hora:	11:49	
Direcció	in IZQ	UIERDO (OLLA	NTAYTAMBO - P	ISAC)			
	Aut	omoviles km/l	n Aı	utobuses km/h	Camio	ones km/h	
	1 94	62	77	7	61		
	2 86	+	60		57		
	3 73		70		77		
	4 86		70		44		
	5 60		78		22		
	6 61		73		50		
	7 65		59				
	8 94 9 77		94				
	9 77 10 84		62				
	11 96		64				
	12 64		97				
	13 60		74				
	14 67		66				
	15 89		57				
	16 69		86				
	17 64		70				
	18 65	5	53	3			
	19 78	В	68	3			
	20 92	!	58				
	21 73		65				
	22 59		66				
	23 85	 	98	 			
	24 84		64	 			
	25 77		65				
TOTAL		32		25		6	63
		Estadísticos					
	VELOCIDAD N	Válido	63				
	IN .	Perdidos	0				
	Percentiles	85	90.20				



Nombre de la via: Ca				taytambo, 2020			M. O. M. Com
Evaluado por: Ed					Ensayo N°:	3	
Fecha:	041.01.02	21/01/2	020		KM:		
Tramo:		CALCA			Hora:	13:45	MANAGER DE LA
Dirección	DEREC	CHO (PISAC - OL		BO)			
		ioviles km/h		tobuses km/h	Cami	ones km/h	
1	42	47	59		26	ľ	
2	40	52	62		36		
3	45	62	37		30		
4	51	72	63		38		
5	58	52	59		63		
6	51	56	30		47		
7	57	45	32		38		
8	58	44	25		45		
9	48	50	36		44		
10	39	49	40				
11	40		33				
12	50		34				
13	56		60				
14	48		35				
15	55		60				
16	30		40				
17	50		60				
18	61		44				
19	38		63				
20	50						
21	53						
22	41						
23	45						
24	57						
25	46						
TOTAL		35		19		9	63
		adísticos					
VEI N	LOCIDAD Váli	ido	63				
N		rdidos	0				
	centiles 85		0.00				



		de la Carre	tera Pisac	c – Ollan	taytambo, 2020	1		
Nombre de la via	Carretera	Pisac Ollanta	aytambo					
Evaluado por	Ed Gutier	rez Carlotto				Ensayo N°:	3	
Fecha		21,	/01/2020			KM:		
Tramo			CALCA			Hora:	13:45	
Dirección	IZQ	UIERDO (OLL	ANTAYTA	MBO - PIS	SAC)			
	Aut	omoviles km	/h	Au	tobuses km/h	Cami	ones km/h	
				51		52		
				63		49		
3				47		28		
4				48		28		
į				55		48		
				45		38		
				49		30		
				54		35		
9				52				
10				52				
13				39				
12				40				
13				41 45				
14				60				
15				49				
10				80				
18				40				
19				33				
20				50				
2:			+					
22	-							
23	57							
24								
25								
TOTAL		35			20		8	63
		Estadísticos						
	VELOCIDAD							
	N	Válido	63					
		Perdidos	0					



Nombre de la via	Carretera P	isac Ollantayta	ambo					
Evaluado por						Ensayo N°:	4	
Fecha			./2020			KM:		
Tramo		YU	CAY			Hora:	17:24	AND AND INC.
Dirección	DERE	CHO (PISAC -	OLLANTAYTA	MBO)				
	Autor	moviles km/h		Autob	uses km/h	Cami	ones km/h	
1	. 75	74		66	88	41		
2	55	76		74	81	38		
3	69	58		43	70	36		
4	70	77		66	97	54		
9	87	75		64	78	35		
6	65	57		66	76	54		
7				79	83	58		
8	63			81	69	80		
9	98			79	85	38		
10	62			82	70			
11				70				
12				76				
13				76				
14				56				
15				55				
16				72				
17				78				
18				66				
19	78			57				
20	70			62				
21				66				
22				83				
23	72			58				
24	80			60				
25	65			75				
TOTAL		31			25		7	63
		stadísticos						
	VELOCIDAD N V	álido	63					
		erdidos	0					
	Percentiles 8		78.00					



Nombre de la via: Ca		retera Pisac – Ollanta ntaytambo			2330000
	Gutierrez Carlott		Ensayo N°:	4	
Fecha:		21/01/2020	KM:		20,000
Tramo:		YUCAY	Hora:	17:24	
Dirección	IZQUIERDO (O	LLANTAYTAMBO - PISA	C)		
	Automoviles k			iones km/h	
1	48 96	69	51		
2	51 55	59	66		
3	60 66	49	62		
4	49 57	80	52		
5	45 77	71	49		
6	55 65	58	68		
7	48	66	70		
8	46	40	82		
9	54	54			
10	63	47			
11	63	49			
12	82	80			
13	57	60			
14	66	61			
15	66	70			
16	46	48			
17	57	66			
18	77	51			
19	84	67			
20	72	72			
21	65	61			
22	72	72			
23	74	59			
24	80	62			
25	63	57			
TOTAL	31		24	8	63
	Estadístico	S			
	LOCIDAD				
N	Válido	63			
	Perdidos centiles 85	0			



Nombre de la via: 0		a Carretera Pisa c Ollantaytambo		ĺ			/////www.Wis
Evaluado por: E					Ensayo N°:	5	700
Fecha:		21/01/2020)		KM:		
Tramo:		MOCCOPAT			Hora:	16:20	MANUAL CASC SACON DE
Dirección	DERECH	IO (PISAC - OLLAI					
		viles km/h		uses km/h	Camio	nes km/h	
1	61	52	51		39		
2	48	72	46		42		
3	70	60	50		65		
4	78	55	52		66		
5	62	61	56		47		
6	51	47	59		33		
7	52	50	57				
8	62	58	57				
9	62		46				
10	61		54				
11	49		50				
12	56		46				
13	73		48				
14	80		54				
15	65		43				
16	58		62				
17	59		55				
18	60		56				
19	60		52				
20	65		55				
21	60		48				
22	59		20				
23	63						
24	55						
25	53						
TOTAL		33		22		8	63
	Fstar	lísticos					
v	ELOCIDAD						
N							
	Perdi	dos 0					



Nombre de la via: Ca				aytambo, 202	-		Mind of the
Evaluado por: Ec			1		Ensayo N°:	5	
Fecha:	I Gutierrez Carr	21/01/202	n		KM:		CANONICAT ANCHUSE D
Tramo:		MOCCOPAT			Hora:	16:20	
Dirección	IZOLIJERDO	(OLLANTAYT		7C)	nora.	10.20	
Direction	Automovile			buses km/h	Cami	ones km/h	
1	71	31	71	59	41	Jiles Killy II	
2	65	-	66	70	52		
3	94		78	73	45		
4	63		52	77			
5	49		51	70			
6	59		57	57			
7	62		62	61			
8	90		74	61			
9	62		68	59			
10	60		73				
11	55		62				
12	74		64				
13	62		61				
14	56		53				
15	51		61				
16	65		65				
17	45		62				
18	80		57				
19	82		63				
20	55		51				
21	67 74		64 67				
22							
23	87		42				
24	82		60				
25	55		92				
TOTAL	26			34		3	63
	Estadíst	icos					
	LOCIDAD						
N	Válido	63					
Pe	Perdidos rcentiles 85	75.20					



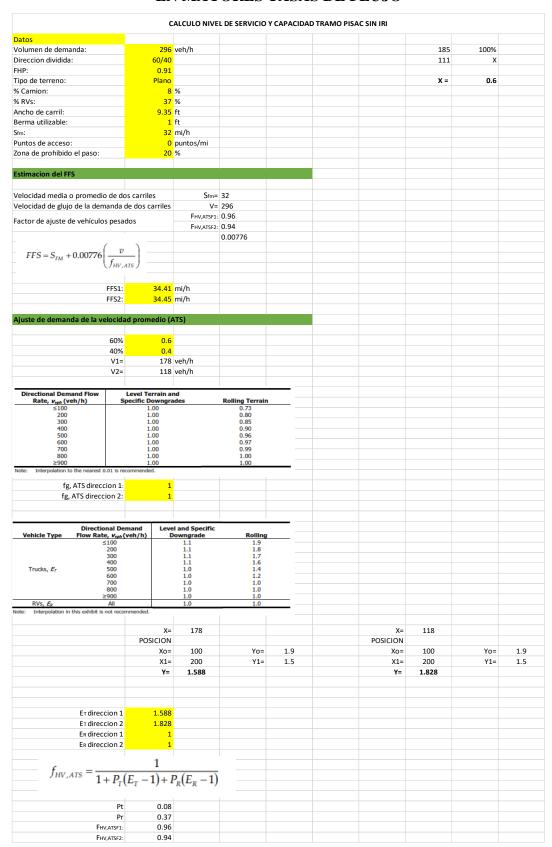
Nombre de la via: Ca				taytambo, 2020			//////www.W.W	4,
Evaluado por: Ed					Ensayo N°:	6	100	Äs.
Fecha:		21/01/20	20		KM:			1
Tramo:		YANAHUA			Hora:	13:20	TAN DISCOUNT AND IN THE	0,5
Dirección	DEREC	HO (PISAC - OLL		30)				
		oviles km/h		tobuses km/h	Cam	iones km/h		
1	82	50	52		44	ĺ		
2	69	80	59		56			
3	63	54	56		44			
4	53	70	60		58			
5	57	71	64		45			
6	71	75	59		34			
7	67		34		33			
8	71		63		56			
9	63		70		30			
10	55		79		45			
11	60		40		62			
12	65		64		51			
13	62		66					
14	66		52					
15	60		67					
16	63		65					
17	56		64					
18	58		69					
19	46		65					
20	57		54					
21	63							
22	54				\bot			
23	67							
24	71							
25	46							
TOTAL	•	31		20		12	63	
	Esta	dísticos						
	LOCIDAD							
N	Válio		63					
	Pero	didos	0					



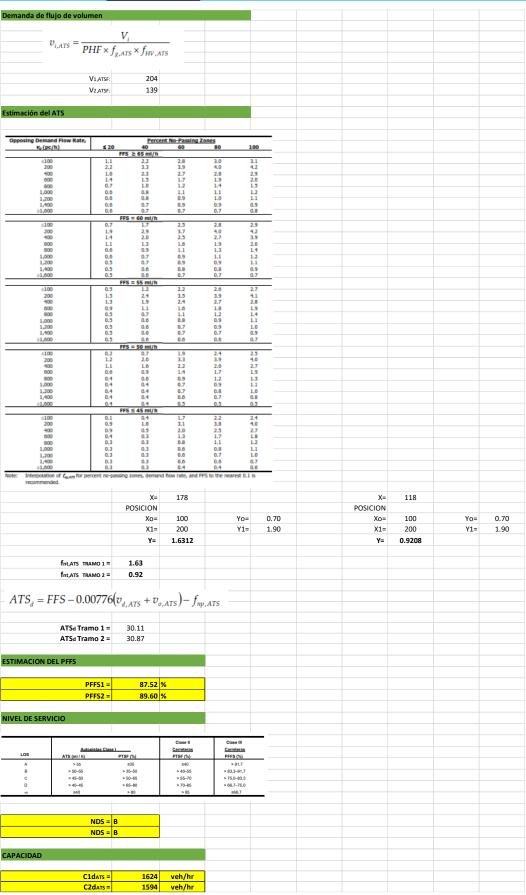
Nombre de la via: Ca		retera Pisac – Olla				
Evaluado por: Ed				Ensayo N°:	6	
Fecha:		21/01/2020		KM:	-	AND AND IN THE COM
Tramo:		YANAHUARA		Hora:	13:20	
Dirección		LLANTAYTAMBO - I	PISAC)	110.01	20.20	
	Automoviles I		Autobuses km/h	Camio	ones km/h	
1	58		59	53		
2	74	5	60	46		
3	60	5	66 60	42		
4	52	5	64 67	41		
5	54	5	58 57	30		
6	50		64 64	32		
7	50	7	9 32	32		
8	61		55	30		
9	55	6	53			
10	42	5	66			
11	54		50			
12	67		14			
13	56		66			
14	63		59			
15	55		18			
16	52		58			
17	43		50			
18	53		50			
19	70		59			
20	42		73			
21	58 64		i9 i3			
	50	+ + + + + + + + + + + + + + + + + + + +	50			
23	50					
24			75			
25	22	5	52			
TOTAL	23		32		8	63
	Estadístico	e				
\/EI	LOCIDAD					
N VEI	Válido	63				
	Perdidos	0				
Per	centiles 85	64.40				



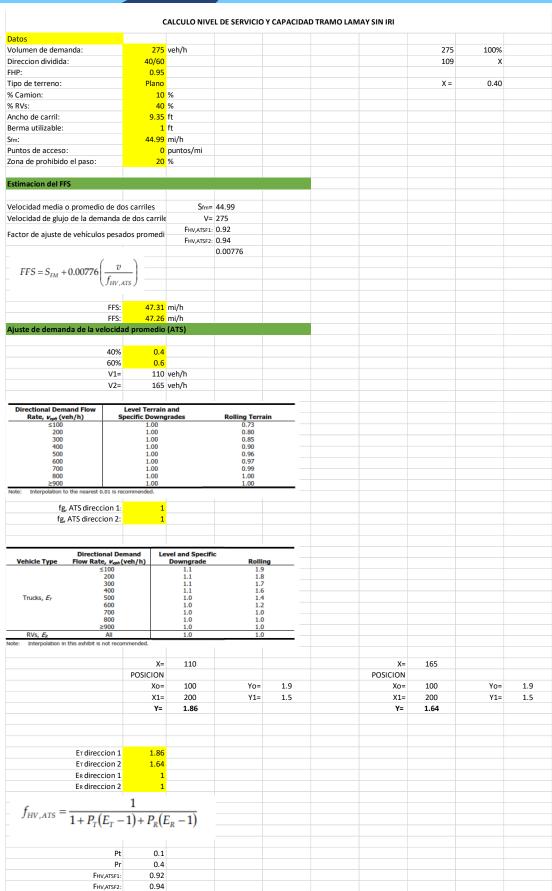
ANEXO C: CALCULO NIVEL DE SERVICIO SIN IRI MEDIANTE VELOCIDAD EN MAYORES TASAS DE FLUJO



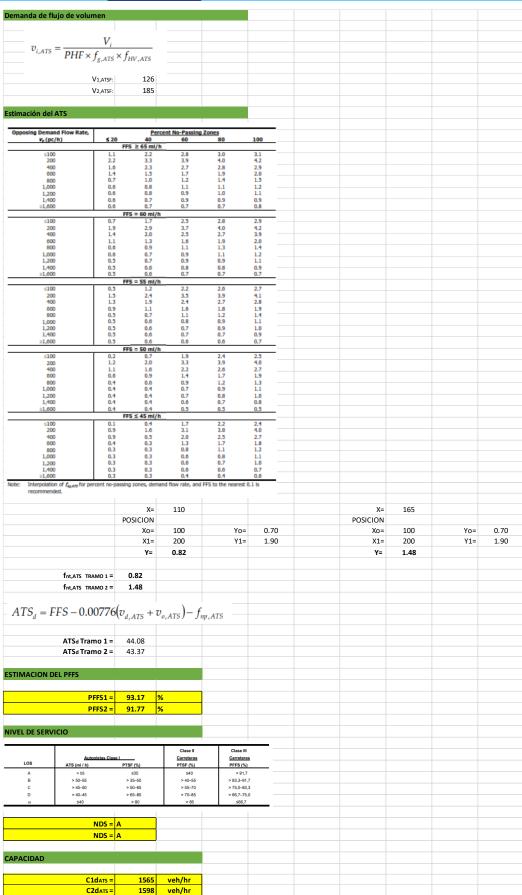




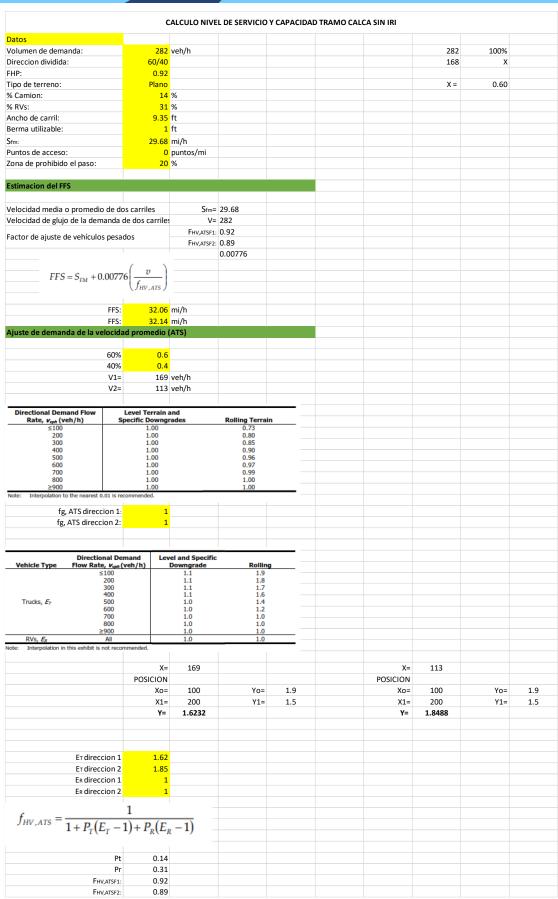




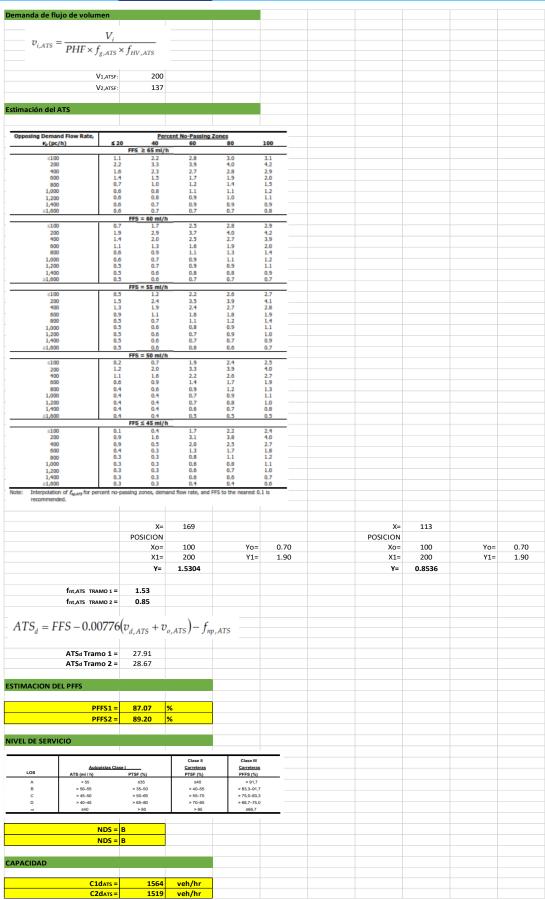




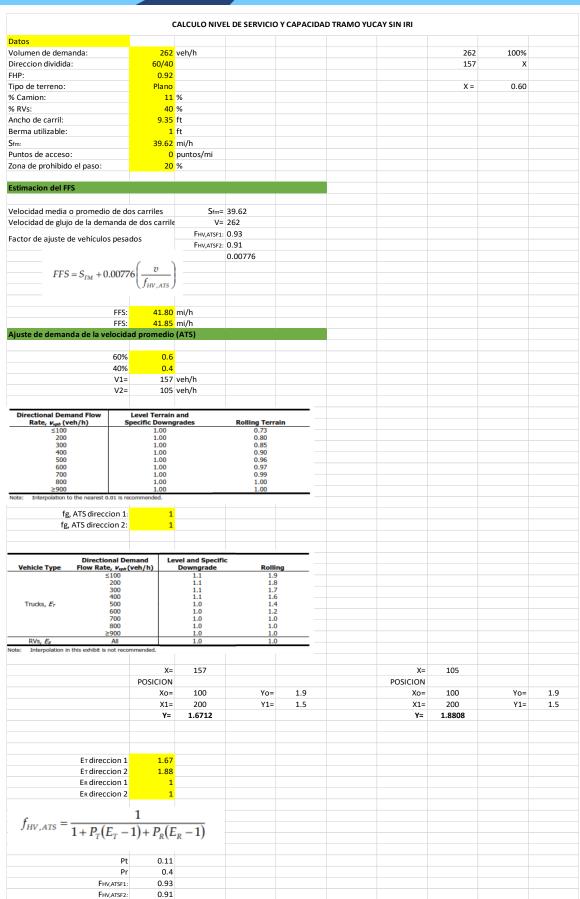




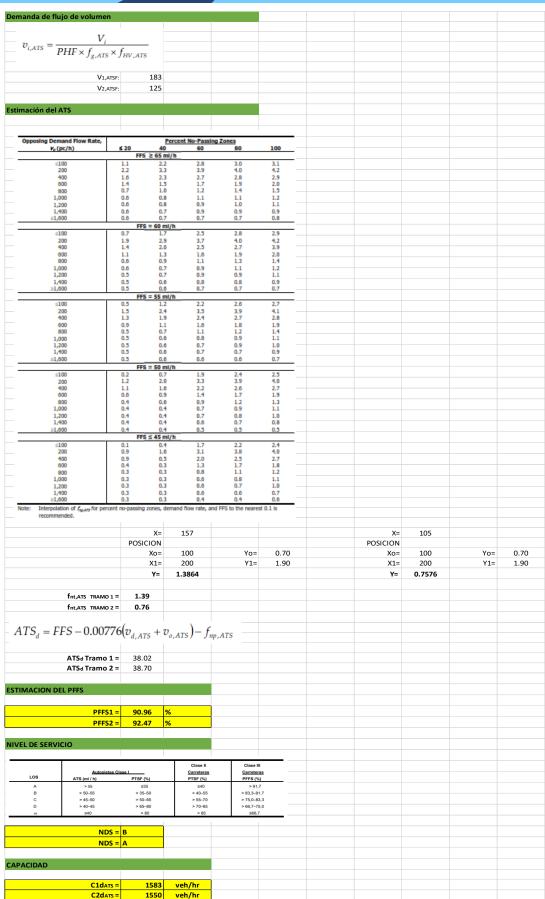




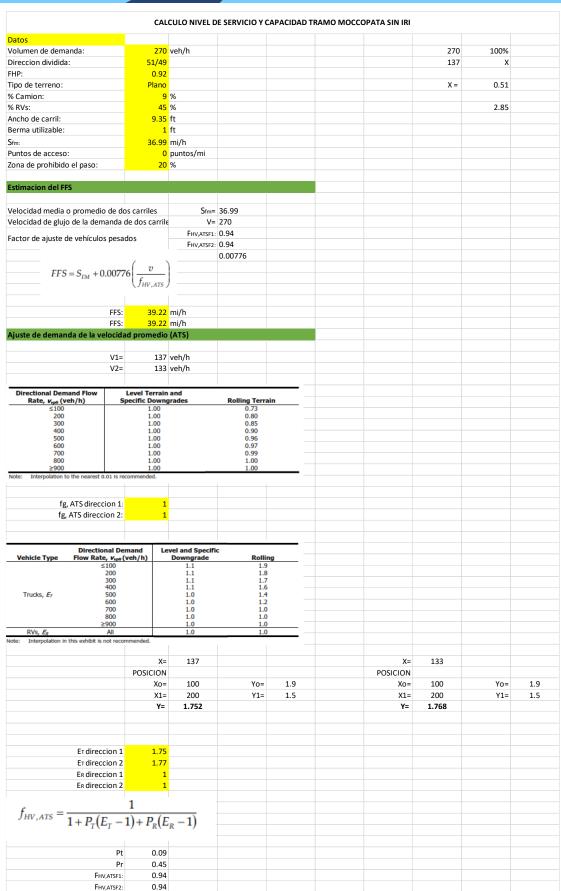




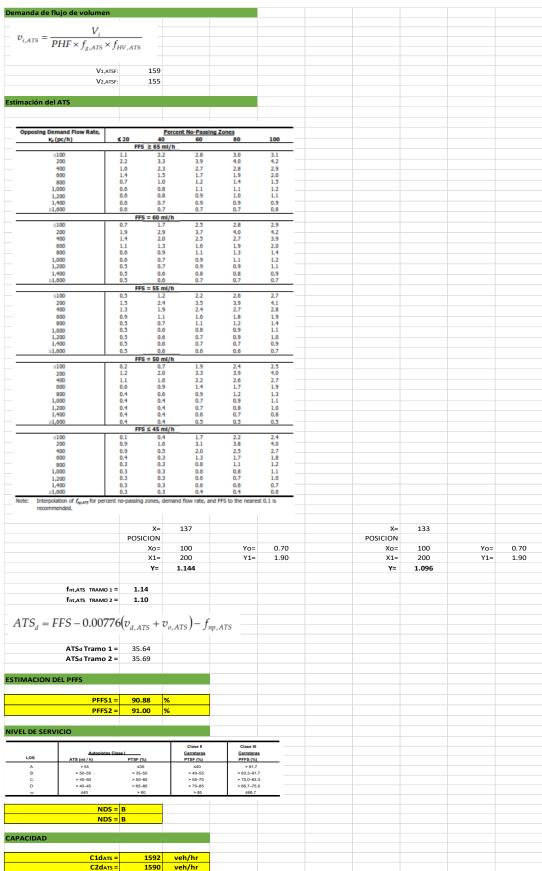




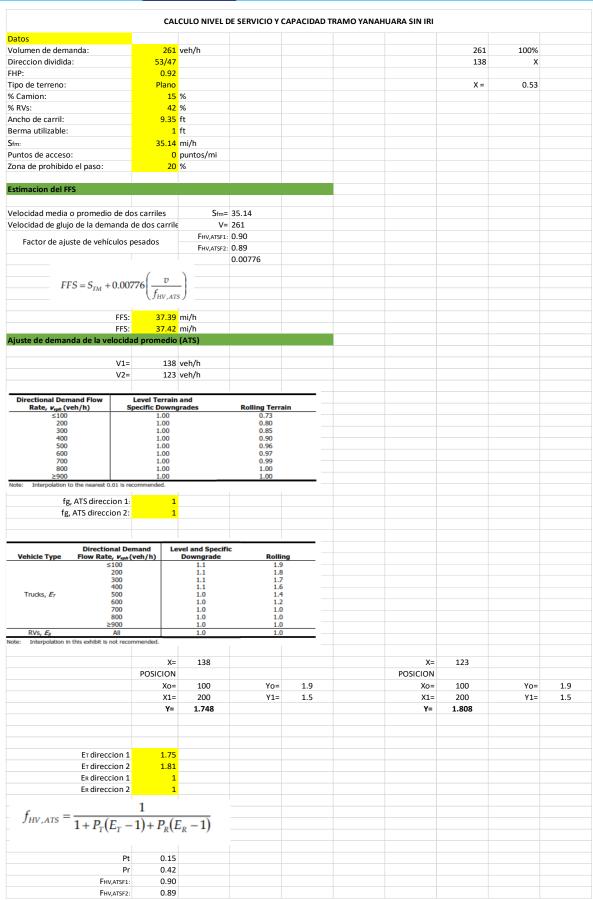




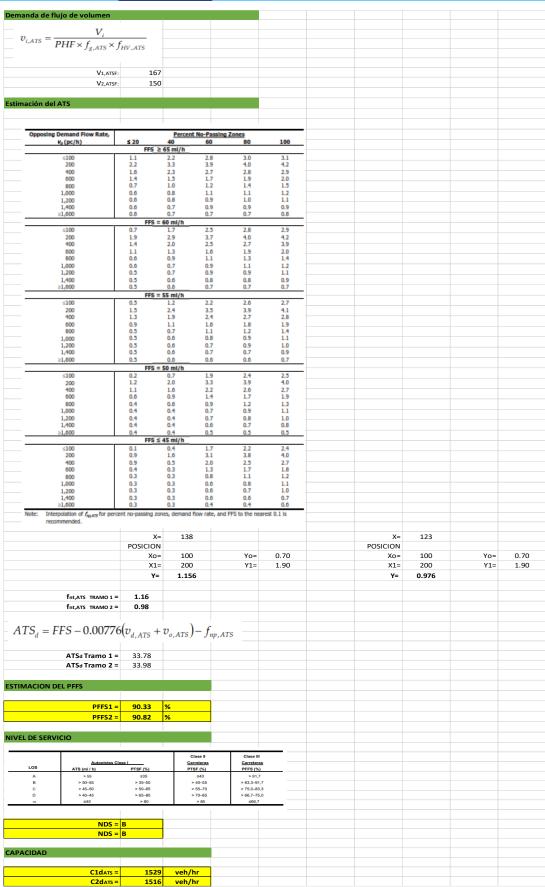






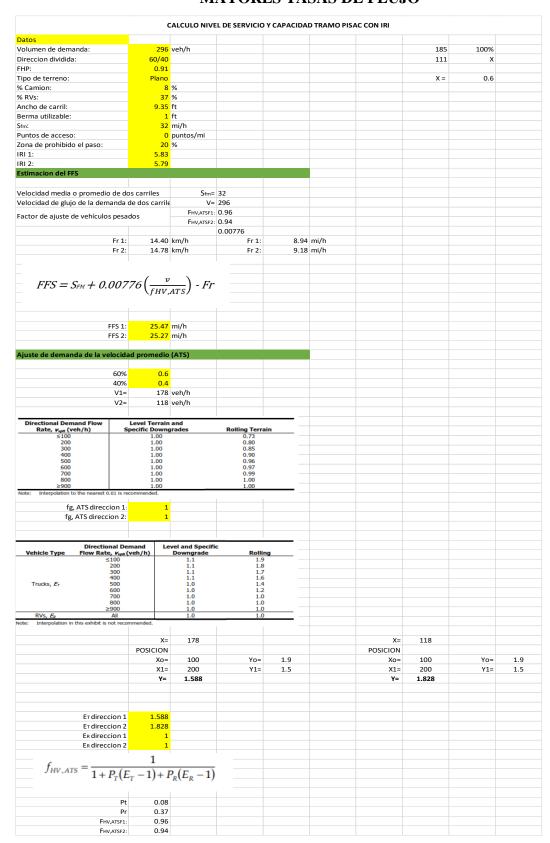




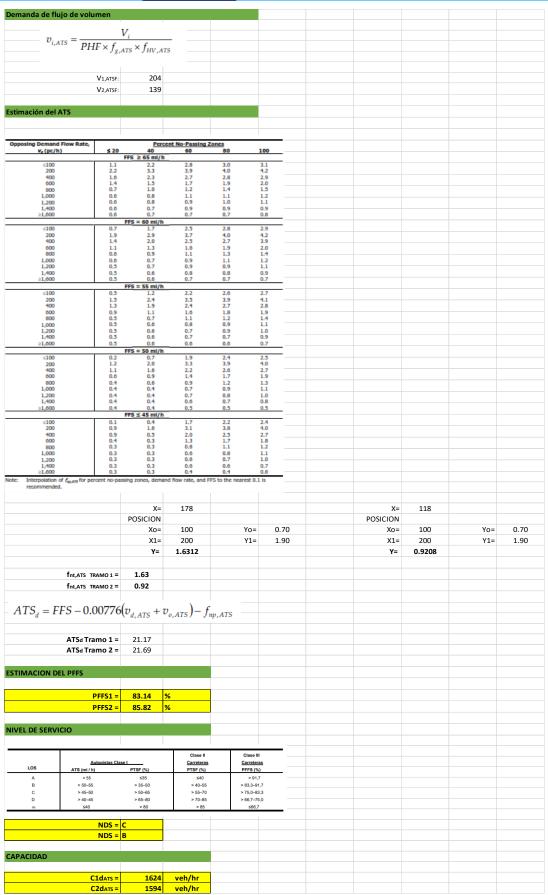




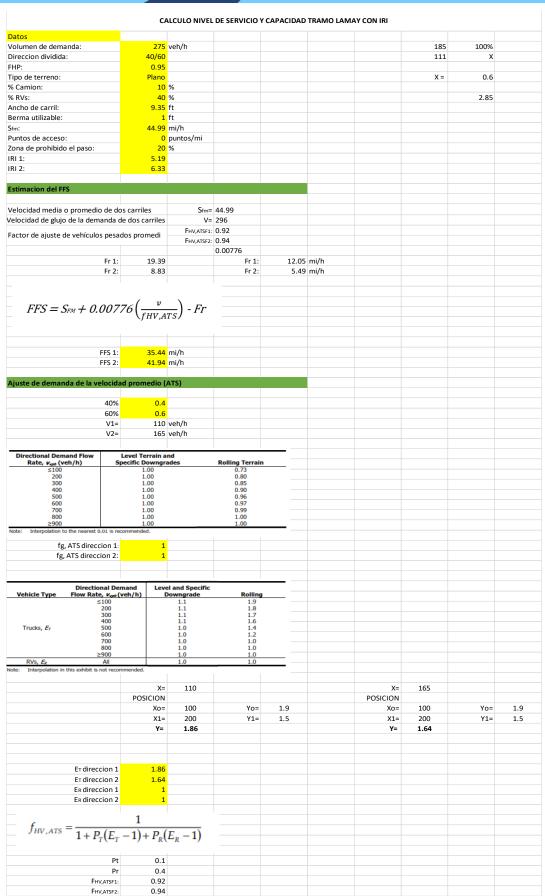
ANEXO D: CALCULO NIVEL DE SERVICIO CON MEDIANTE VELOCIDAD EN MAYORES TASAS DE FLUJO



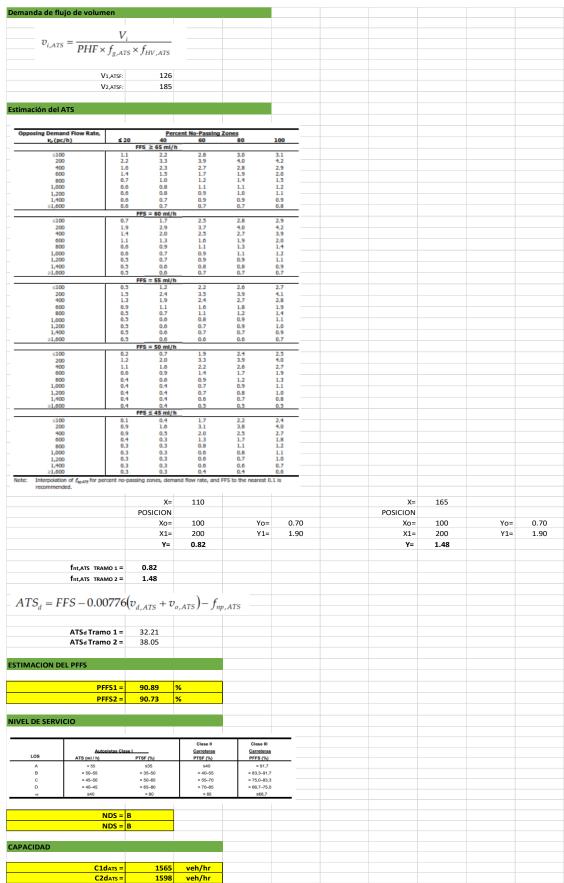




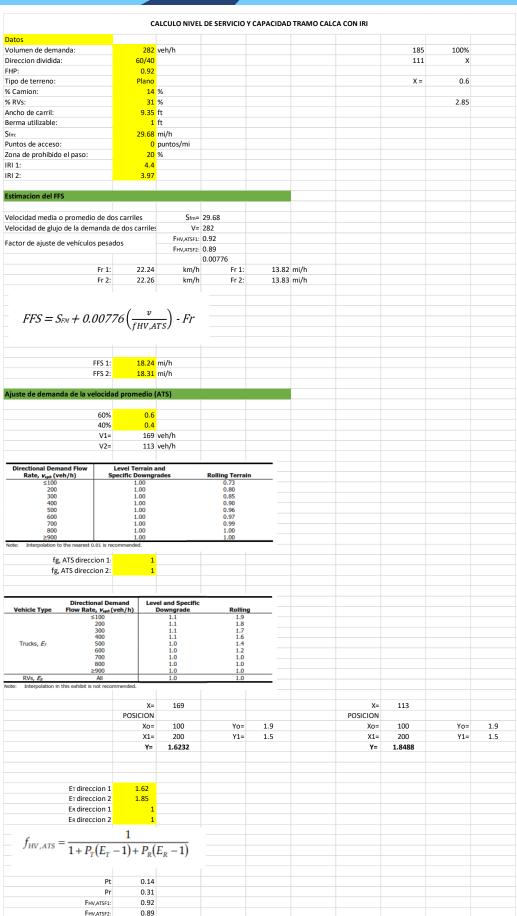




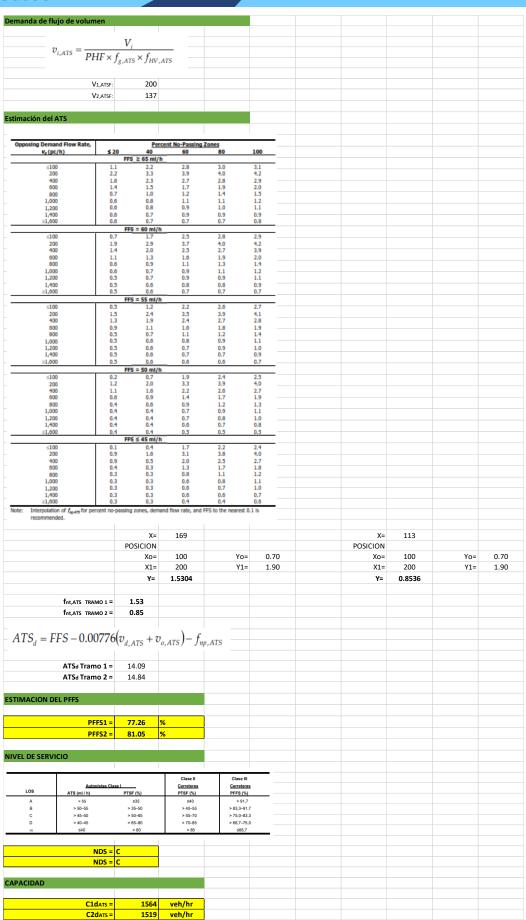




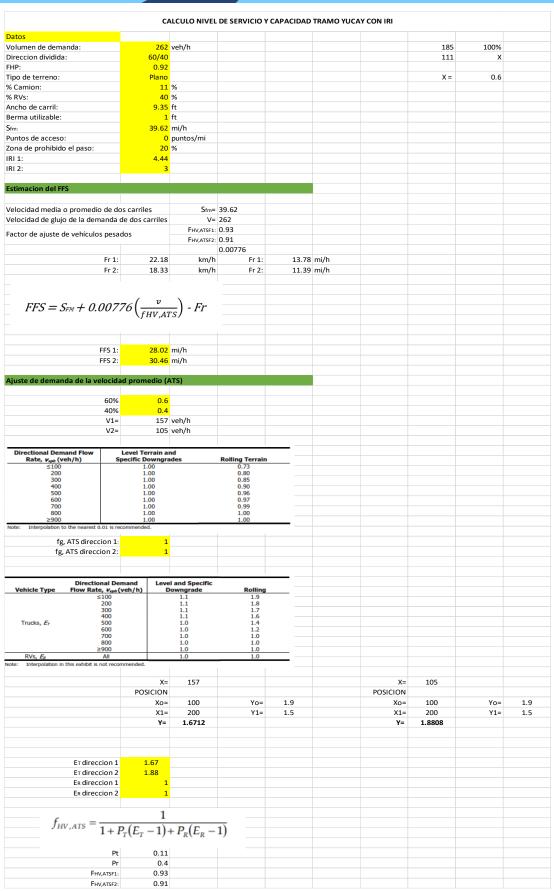








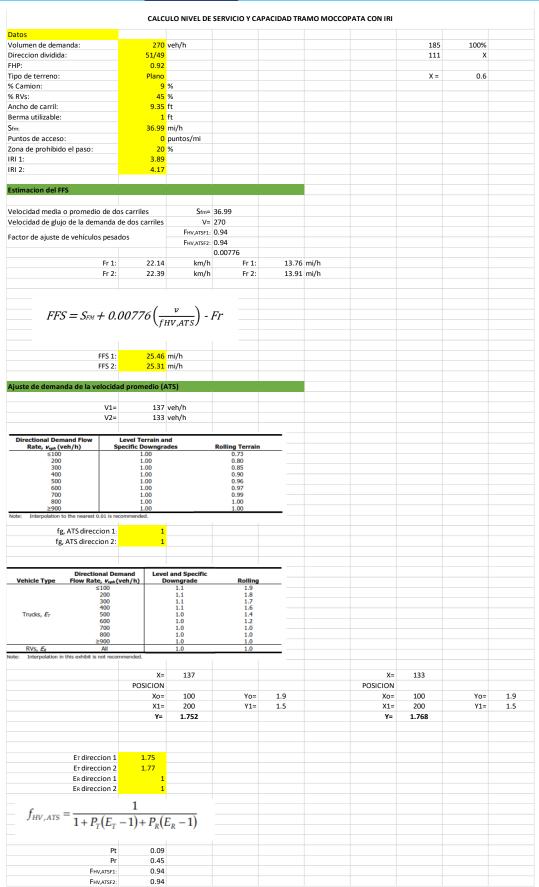




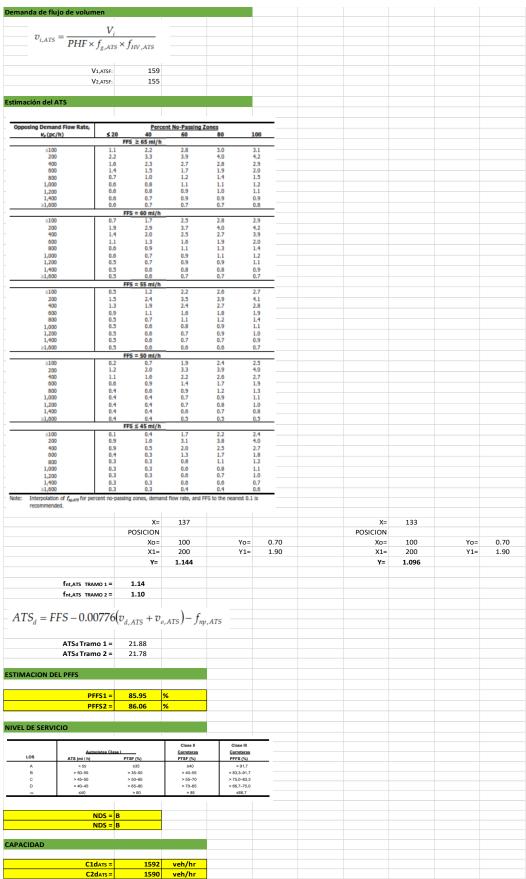




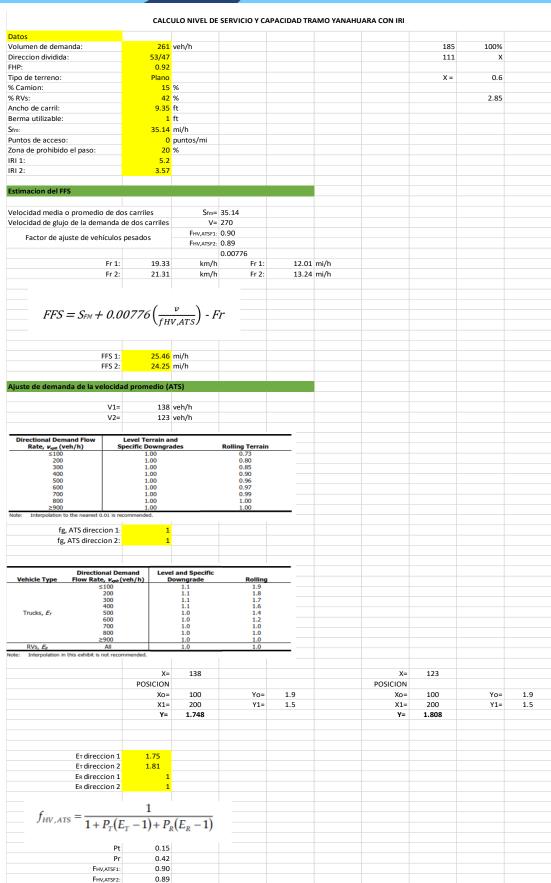




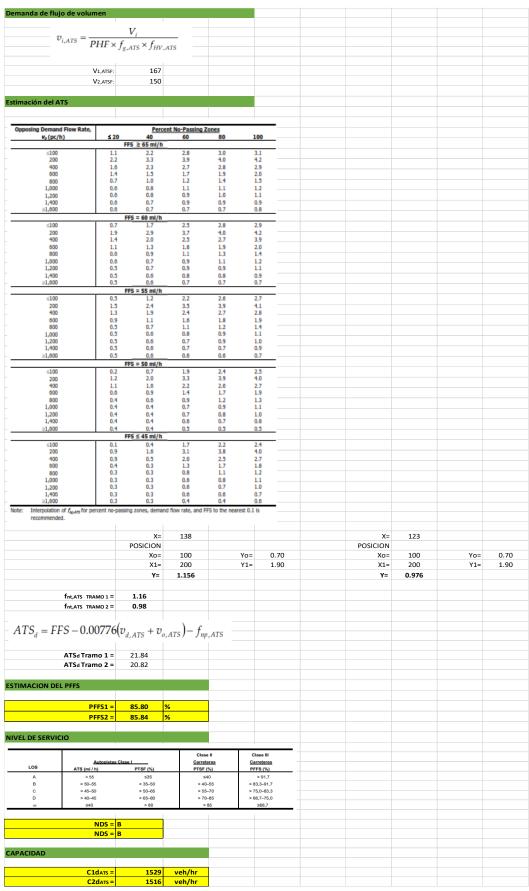










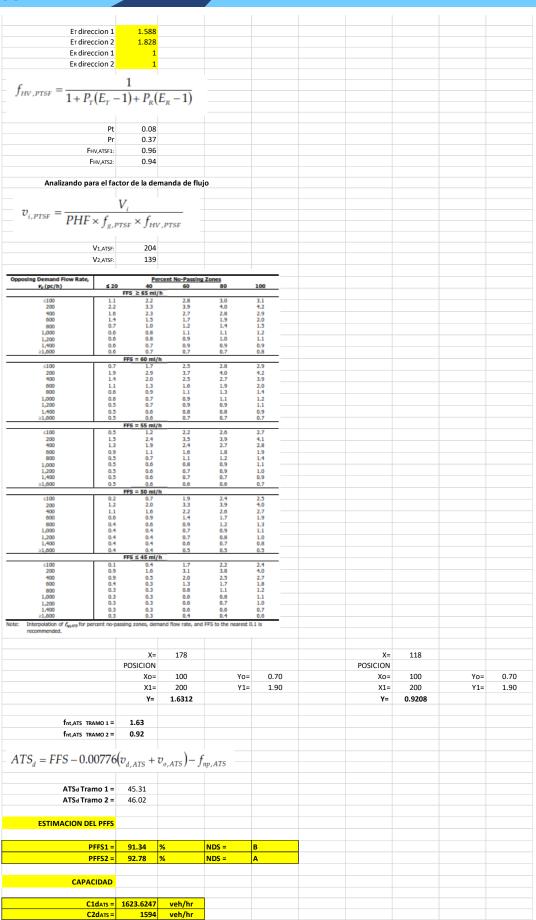




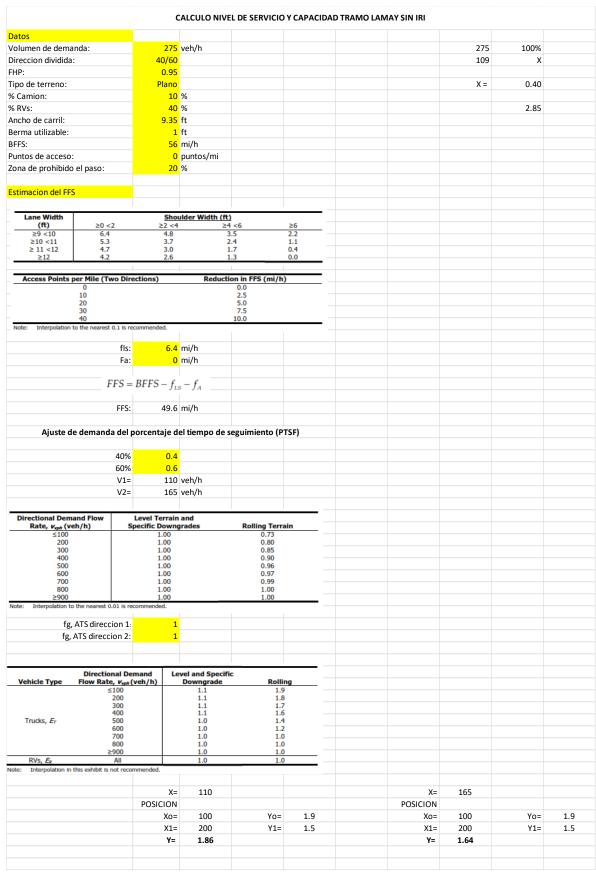
ANEXO E: CALCULO NIVEL DE SERVICIO SIN IRI MEDIANTE ESTIMACIÓN

			CALCULO NIV	/EL DE SERVICIO	Y CAPACIDAD	TRAMO PISAC SIN IRI			
atos									
	- 4	200	la /la				105	1000/	
olumen de demar	104:		veh/h				185	100%	
ireccion dividida:		60/40					111	X	
HP:		0.91							
ipo de terreno:		Plano					X =	0.6	
Camion:		8	%						
RVs:		37	%						
ncho de carril:		9.35							
erma utilizable:			ft						
FFS:			mi/h						
untos de acceso:		0	puntos/mi						
ona de prohibido	el paso:	20	%						
stimacion del FFS									
Lane Width		Sho	ulder Width (ft	t)					
(ft)	≥0 <2	<u>≥2 <4</u>		4 <6	≥6				
≥9 <10	6.4	4.8		3.5	2.2				
≥10 <11 ≥ 11 <12	5.3 4.7	3.7 3.0		2.4 1.7	1.1 0.4				
≥ 11 <12 ≥12	4.7	2.6		1.7	0.0				
-									
Access Points p	er Mile (Two Dir	ections)	Reduct	tion in FFS (mi/h)	<u> </u>				
	0			0.0					
	10			2.5					
	20 30			5.0 7.5					
	40			10.0					
Note: Interpolation to	the nearest 0.1 is re	ecommended.							
	fls:		mi/h						
	Fa:	0	mi/h						
	FFS -	$=BFFS-f_L$	_ f						
	115=	- DITO JL	s JA						
	FFS:	49.6	mi/h						
Ajuste de	demanda del	porcentaje d	el tiempo de	seguimiento (P	TSF)				
	60%	0.6							
	40%								
	V1=		veh/h						
	V2=	118	veh/h						
		<u> </u>		<u> </u>					
Directional Dema		Level Terrain							
Rate, v _{vph} (ve	n/h) S	Specific Down	grades	Rolling Terra	ain				
≤100 200		1.00 1.00		0.73 0.80					
		1.00		0.85					
300		1.00		0.90	-				
400	1			0.96					
400 500		1.00		0.07					
400 500 600 700		1.00 1.00		0.97 0.99					
400 500 600 700 800		1.00 1.00 1.00		0.99 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900	the nearest 0 03 to	1.00 1.00 1.00 1.00		0.99					
400 500 600 700 800 ≥900	the nearest 0.01 is re	1.00 1.00 1.00 1.00		0.99 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 ote: Interpolation to		1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.		0.99 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 ote: Interpolation to	ATS direccion 1:	1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.		0.99 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 ote: Interpolation to		1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	_	0.99 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 ote: Interpolation to	ATS direccion 1:	1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	_	0.99 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 ote: Interpolation to	ATS direccion 1: ATS direccion 2:	1.00 1.00 1.00 1.00 2.00 2.00 2.00 2.00	_	0.99 1.00 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 te: Interpolation to fg, /	ATS direccion 1: ATS direccion 2: Directional De	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	evel and Specif	0.99 1.00 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 ote: Interpolation to	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	Downgrade	0.99 1.00 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 ote: Interpolation to fg, /	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, Vopel 100 200	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	Downgrade 1.1 1.1	0.99 1.00 1.00 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 te: Interpolation to fg, 4	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, V ₁₀₀ 200 200 300	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	1.1 1.1 1.1	0.99 1.00 1.00 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 ote: Interpolation to fg, 4	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, V _{sph} (200 200 300 400 500	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	Downgrade 1.1 1.1	7.00 1.00 1.00 1.00 7.00 8.01 1.9 1.8 1.7 1.6					
400 500 600 700 800 ≥900 ote: Interpolation to fg, /	Directional De Flow Rate, V _{sou} 200 300 400 500 600	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	1.1 1.1 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0	0.99 1.00 1.00 1.00 Fic Rolli 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2					
400 500 600 700 800 ≥900 te: Interpolation to fg, / fg, / Vehicle Type	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, V _{yol} 200 300 400 500 600 700	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	1.1 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0	0.99 1.00 1.00 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 te: Interpolation to fg, / fg, / Vehicle Type	Directional De Flow Rate, V _{sou} 200 300 400 500 600	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	1.1 1.1 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0	7ic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0					
400 500 600 700 800 ≥900 te: Interpolation to fg, / fg, / Vehicle Type	ATS direccion 1: ATS direccion 2: Directional De Flow Rate, V _{sol} ≤100 ≤100 400 500 600 700 800	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 ecommended.	1.1 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0	0.99 1.00 1.00 1.00					
400 500 600 700 800 ≥900 Interpolation to fg, \(\text{fg} \), \(\text{Vehicle Type} \) Trucks, \(E_{T} \) RVs, \(E_{R} \)	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, V _{so} \$100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00	1.1 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0	0.99 1.00 1.00 Fic Rollii 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0					
400 500 600 700 800 ≥900 Interpolation to fg, / Vehicle Type Trucks, E ₇	ATS direction 1: ATS directional De Flow Rate, V _{sol} Slow 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00	1.1 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0	0.99 1.00 1.00 Fic Rollii 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0					
400 500 600 700 800 ≥900 Interpolation to fg, \(\text{fg} \), \(\text{Vehicle Type} \) Trucks, \(E_{T} \) RVs, \(E_{R} \)	ATS direction 1: ATS directional De Flow Rate, V _{sol} Slow 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00	1.1 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0	0.99 1.00 1.00 Fic Rollii 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0		X=	118		
400 500 600 700 800 ≥900 Interpolation to fg, \(\text{fg} \), \(\text{Vehicle Type} \) Trucks, \(E_{7} \) RVs, \(E_{8} \)	ATS direction 1: ATS directional De Flow Rate, V _{sol} Slow 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00	Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0	0.99 1.00 1.00 Fic Rollii 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0			118		
400 500 600 700 800 ≥900 Interpolation to fg, \(\text{fg} \), \(\text{Vehicle Type} \) Trucks, \(E_{7} \) RVs, \(E_{8} \)	ATS direction 1: ATS directional De Flow Rate, V _{sol} Slow 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00	Downgrade	0.99 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00		POSICION		Va-	10
400 500 600 700 800 ≥900 Interpolation to fg, \(\text{fg} \), \(\text{Vehicle Type} \) Trucks, \(E_{T} \) RVs, \(E_{R} \)	ATS direction 1: ATS directional De Flow Rate, V _{sol} Slow 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	ammended. 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1	1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0	7ic Rollill 1.90 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00	1.9	POSICION Xo=	100	Yo=	1.9
400 500 600 700 800 ≥900 Interpolation to fg, \(\text{fg} \), \(\text{Vehicle Type} \) Trucks, \(E_{T} \) RVs, \(E_{R} \)	ATS direction 1: ATS directional De Flow Rate, V _{sol} Slow 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	ammended. 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1	Downgrade	0.99 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00		POSICION Xo= X1=	100 200	Yo= Y1=	1.9
400 500 600 700 800 ≥900 Interpolation to fg, \(\text{fg} \), \(\text{Vehicle Type} \) Trucks, \(E_{T} \) RVs, \(E_{R} \)	ATS direction 1: ATS directional De Flow Rate, V _{sol} Slow 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	ammended. 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1	1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0	7ic Rollill 1.90 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00	1.9	POSICION Xo=	100		

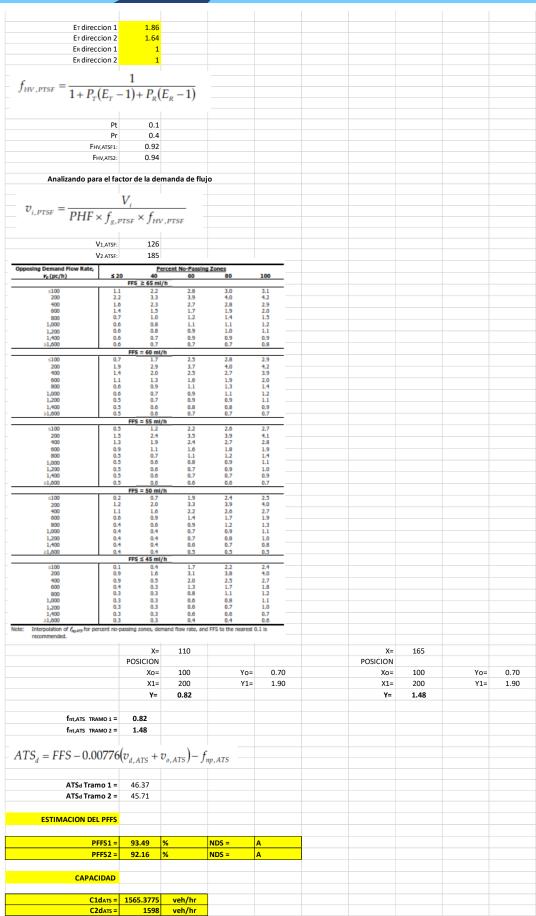




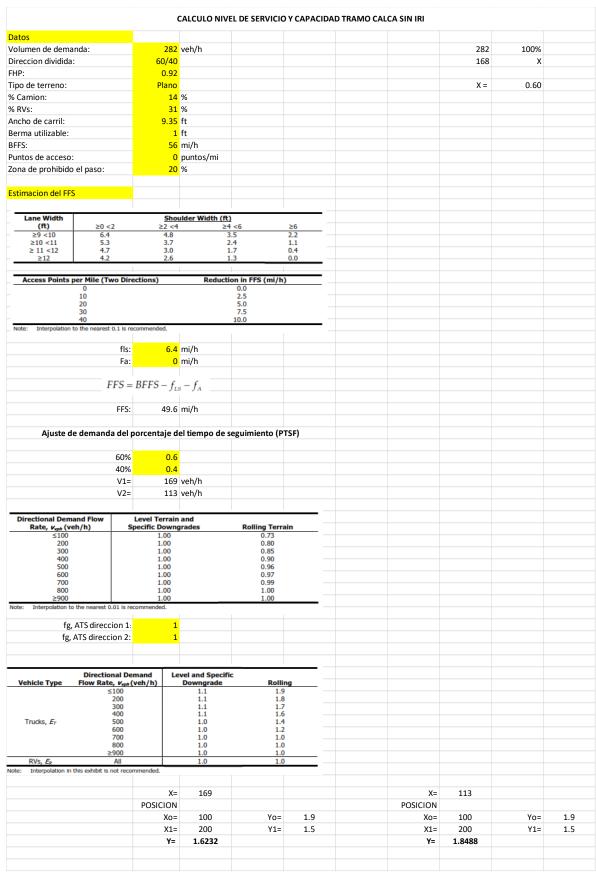








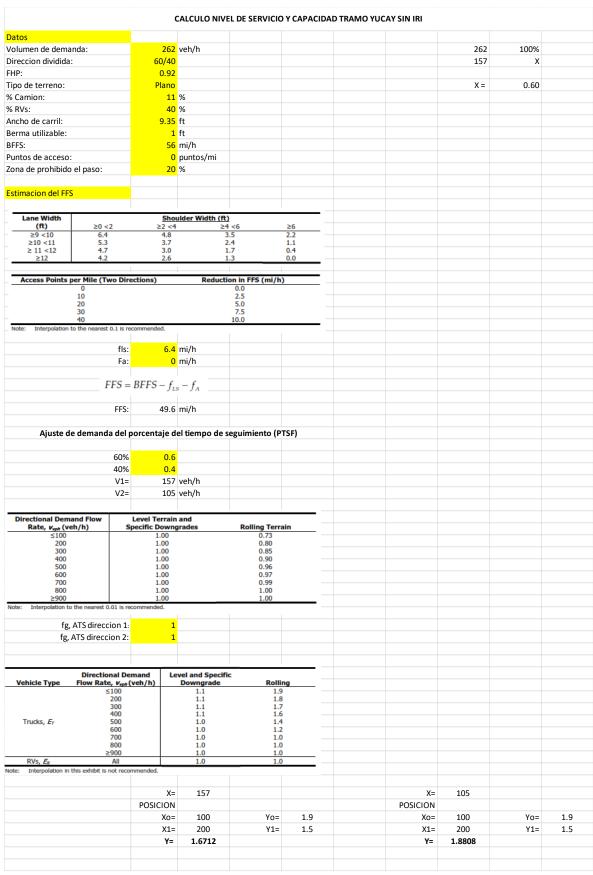






	E _T direccion 1	1.62							
	E _T direccion 2								
	ER direccion 1	1							
	Er direccion 2	1							
		1							
	$f_{HV,PTSF} = \frac{1}{1 + P_T(E_T)}$	1							
	$1 + P_{\tau}(E_{\tau})$	$-1) + P_{p}($	$(E_{\rm p}-1)$						
	1(1	/ K							
	Pt								
	Pr								
	FHV,ATSF1:								
	FHV,ATS2:	0.89							
	Analizando para el fa	ctor de la de	manda de fluj	0					
		17							
	72 =	V_{i}							
	$v_{i,PTSF} = \frac{1}{PHF \times f_{g,}}$	$_{DTSE} \times f_{HI}$	/ prse						
	78,		,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,						
	Va arer	200							
	V1,ATSF:	200							
\vdash	V2,ATSF:	137							
	Opposing Demand Flow Rate, V_0 (pc/h)	≤20	Percent No-Pas 40 60	sing Zones 80	100				
	r ₀ (pc/n)	FFS ≥ 65	mi/h		100				
	≤100 200	1.1	2.2 2.8	3.0	3.1				
	200 - 400	1.6	3.3 3.9 2.3 2.7	4.0 2.8	4.2 2.9				
	600 800	1.4	1.5 1.7 1.0 1.2	1.9 1.4	2.0 1.5				
	1,000	0.6	0.8 1.1	1.1	1.2				
	1,200 1,400	0.6	0.8 0.9 0.7 0.9	1.0 0.9	0.9				
	≥1,600	0.6	0.7 0.7	0.7	0.8				
	≤100	0.7	1.7 2.5	2.8	2.9				
	200 400	1.9	2.9 3.7 2.0 2.5	4.0 2.7	4.2 3.9				
	600	1.1	1.3 1.6	1.9	2.0				
	800 1,000		0.9 1.1 0.7 0.9	1.3 1.1	1.4				
	1,200	0.5	0.7 0.9	0.9	1.1				
	1,400 ≥1,600	0.5	0.6 0.8 0.6 0.7	0.8	0.9				
		FFS = 55	mi/h						
	≤100 200		1.2 2.2 2.4 3.5	2.6 3.9	2.7 4.1				
	400	1.3	1.9 2.4 1.1 1.6	2.7 1.8	2.8 1.9				
	800	0.5	0.7 1.1	1.2	1.4				
	1,000 1,200		0.6 0.8 0.6 0.7	0.9	1.1 1.0				
	1,400	0.5	0.6 0.7	0.7	0.9				
	≥1,600	0.5 FFS = 50	0.6 0.6	0.6	0.7				
	≤100	0.2	0.7 1.9	2.4	2.5				
	200 400		2.0 3.3 1.6 2.2	3.9 2.6	4.0 2.7				
	600	0.6	0.9 1.4	1.7	1.9				
	800 1,000	0.4	0.6 0.9 0.4 0.7	1.2 0.9	1.3 1.1				
	1,200 1,400	0.4	0.4 0.7 0.4 0.6	0.8	1.0 0.8				
-	≥1,600	0.4	0.4 0.5	0.5	0.5				
	≤100	FFS ≤ 45	0.4 1.7	2.2	2.4				
		0.9	1.6 3.1	3.8	4.0				
	400 600	0.9	0.5 2.0 0.3 1.3	2.5 1.7	2.7 1.8				
	800	0.3	0.3 0.8	1.1	1.2				
	1,000 1,200	0.3	0.3 0.6 0.3 0.6	0.8 0.7	1.1 1.0				
	1,400 ≥1,600	0.3	0.3 0.6 0.3 0.4	0.6 0. 1	0.7				
	Note: Interpolation of f _{ABATS} for percent								
	recommended.								
		X=	169			X=	113		
		POSICION	100	Yo=	0.70	POSICION Xo=	100	Yo=	0.70
				10-	0.70		100	Y1=	1.90
		Xo=		V1-	1 90		200		1.50
		Xo= X1=	200	Y1=	1.90	X1=	200 0.8536	11-	
		Xo=		Y1=	1.90		200 0.8536	11-	
	£	Xo= X1= Y=	200	Y1=	1.90	X1=		11-	
	fot,ATS_TRAMO_1 =	Xo= X1= Y= 1.53	200	Y1=	1.90	X1=		11-	
	fnt,ATS TRAMO 1 = fnt,ATS TRAMO 2 =	Xo= X1= Y= 1.53	200	Y1=	1.90	X1=		11-	
	fnt,ATS TRAMO 2 =	Xo= X1= Y= 1.53 0.85	200 1.5304		1.90	X1=		11-	
	fnt,ATS TRAMO 2 =	Xo= X1= Y= 1.53 0.85	200 1.5304		1.90	X1=		11-	
		Xo= X1= Y= 1.53 0.85	200 1.5304		1.90	X1=		11-	
	fnt,ATS TRAMO 2 =	X_{0} X_{1} Y_{2} 1.53 0.85 $b(v_{d,ATS} +$	200 1.5304		1.90	X1=		1,2-	
	$ATS_d = FFS - 0.00776$	X_{0} X_{1} Y_{2} 1.53 0.85 $b(v_{d,ATS} + 45.45)$	200 1.5304		1.90	X1=		112	
	$f_{ m fit,ATS}$ TRAMO 2 = $ATS_d = FFS - 0.00776$	X_{0} X_{1} Y_{2} 1.53 0.85 $b(v_{d,ATS} + 45.45)$	200 1.5304		1.90	X1=		112	
	$f_{ m fit,ATS}$ TRAMO 2 = $ATS_d = FFS - 0.00776$	X_{0} X_{1} Y_{2} 1.53 0.85 $\delta(v_{d,ATS} + 45.45 + 46.13)$	200 1.5304		1.90	X1=			
	$f_{ m nt,ATS}$ TRAMO 2 = $ATS_d = FFS - 0.00776$ $ATS_d Tramo 1 = ATS_d Tramo 2 = ATS_d Tram$	X_{0} X_{1} Y_{2} 1.53 0.85 $\delta(v_{d,ATS} + 45.45 + 46.13)$	200 1.5304		1.90	X1=			
	$f_{ m nt,ATS}$ TRAMO 2 = $ATS_d = FFS - 0.00776$ $ATS_d Tramo 1 = ATS_d Tramo 2 = ATS_d Tram$	X_{0} X_{1} Y_{2} 1.53 0.85 $\delta(v_{d,ATS} + 45.45 + 46.13)$	200 1.5304		1.90	X1=			
	$f_{ m nt,ATS}$ TRAMO 2 = $ATS_d = FFS - 0.00776$ ATSd Tramo 1 = ATSd Tramo 2 = ESTIMACION DEL PFFS	X0= X1= Y= 1.53 0.85 (V _{d,ATS} + 45.45 46.13	200 1.5304 $v_{o,ATS} - f_{o}$	φ,ATS		X1=			
	$f_{ m nt,ATS}$ TRAMO 2 = $ATS_d = FFS - 0.00776$ ATSd Tramo 1 = $ATSd$ Tramo 2 = $ESTIMACION DEL PFFS$	X_{0} X_{1} Y_{2} 1.53 0.85 $(v_{d,ATS} + 45.45 + 46.13)$	200 1.5304 $v_{o,ATS}$) – $f_{o,ATS}$	φ,ATS	В	X1=			
	$f_{ m nt,ATS}$ TRAMO 2 = $ATS_d = FFS - 0.00776$ ATSd Tramo 1 = $ATSd$ Tramo 2 = $ESTIMACION DEL PFFS$	X_{0} X_{1} Y_{2} 1.53 0.85 $(v_{d,ATS} + 45.45 + 46.13)$	200 1.5304 $v_{o,ATS}$) – $f_{o,ATS}$	φ,ATS	В	X1=			
	$f_{\rm nt,ATS} \ \ {\rm TRAMO} \ 2 =$ $ATS_d = FFS - 0.00776$ ${\rm ATS}_d \ {\rm Tramo} \ 1 =$ ${\rm ATS}_d \ {\rm Tramo} \ 2 =$ ${\rm ESTIMACION} \ {\rm DEL} \ {\rm PFFS} \ 1 =$ ${\rm PFFS} \ 2 =$	X_{0} X_{1} Y_{2} 1.53 0.85 $(v_{d,ATS} + 45.45 + 46.13)$	200 1.5304 $v_{o,ATS}$) – $f_{o,ATS}$	φ,ATS	В	X1=			
	$f_{\rm nt,ATS} \ \ {\rm TRAMO} \ 2 =$ $ATS_d = FFS - 0.00776$ ${\rm ATS}_d \ {\rm Tramo} \ 1 =$ ${\rm ATS}_d \ {\rm Tramo} \ 2 =$ ${\rm ESTIMACION} \ {\rm DEL} \ {\rm PFFS} \ 1 =$ ${\rm PFFS} \ 2 =$	X_{0} X_{1} Y_{2} 1.53 0.85 $(v_{d,ATS} + 45.45 + 46.13)$	200 1.5304 $v_{o,ATS}$) – $f_{o,ATS}$	φ,ATS	В	X1=			

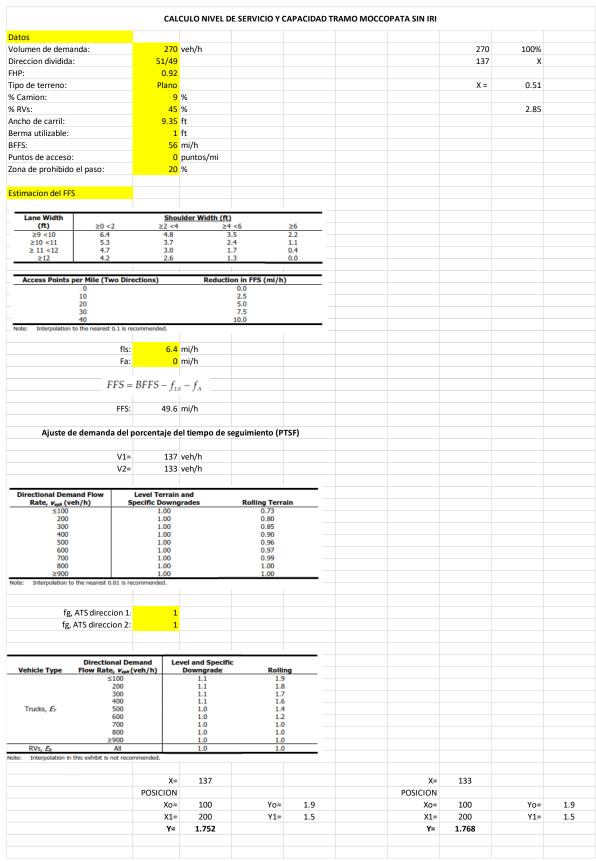






	4.59								
ET direccion 1 ET direccion 2									
Er direccion 1									
Er direccion 2									
	1								
$f_{HV,PTSF} = \frac{1}{1 + P_T(E_T)}$	1) + D (F 1)							
$1 + P_T(L_T)$	$-1)+P_{R}$	$L_R - 1$							
Pt									
Pr									
FHV,ATSF1: FHV,ATS2:									
THY NO.	0.51								
Analizando para el fa	ctor de la de	manda de flu	jo						
7) =	V_{i}								
$v_{i,PTSF} = \frac{1}{PHF \times f_{g,i}}$	$p_{TSF} \times f_{HV}$.PTSF							
28,		_							
V1,ATSF:	183								
V2,ATSF:	125								
				l .					
Opposing Demand Flow Rate,	≤ 20	Percent No-P 40 6	assing Zones 0 80	100					
V _o (pc/h)	FFS ≥ (65 ml/h			-				
≤100 200	1.1 2.2	2.2 2. 3.3 3.		3.1 4.2	-				
400	1.6	2.3 2.	7 2.8	2.9					
600 800	1.4 0.7	1.5 1. 1.0 1.	2 1.4	2.0 1.5					
1,000 1,200	0.6	0.8 1. 0.8 0.	9 1.0	1.2					
1,400 ≥1,600	0.6	0.7 0. 0.7 0.	9 0.9	0.9					
	FFS = 6	i0 ml/h							
≤100 200	0.7 1.9	1.7 2. 2.9 3.		2.9 4.2					
400 600	1.4	2.0 2. 1.3 1.	5 2.7	3.9					
800	0.6	0.9 1.	1 1.3	1.4					
1,000 1,200	0.6	0.7 0. 0.7 0.	9 0.9	1.2 1.1					
1,400 ≥1,600	0.5 0.5	0.6 0. 0.6 0.		0.9					
	FFS = 5	i5 ml/h							
≤100 200	0.5 1.5	1.2 2. 2.4 3.	5 3.9	2.7 4.1					
400	1.3 0.9	1.9 2. 1.1 1.	4 2.7	2.8 1.9					
800	0.5	0.7 1.	1 1.2	1.4					
1,000 1,200	0.5 0.5	0.6 0. 0.6 0.	7 0.9	1.1					
1,400 ≥1,600	0.5	0.6 0.		0.9					
≤100	FFS = 5	0.7 1.	9 2.4	2.5					
200	1.2	2.0 3.	3 3.9	4.0					
400 600	1.1 0.6	1.6 2. 0.9 1.	4 1.7	2.7 1.9					
800 1,000	0.4	0.6 0. 0.4 0.		1.3 1.1					
1,200	0.4	0.4 0.	7 0.8	1.0					
1,400 ≥1,600	0.4	0.4 0. 0.4 0.		0.8					
≤100	FFS ≤ 4	0.4 1.	7 2.2	2.4					
200	0.9	1.6 3.	1 3.8	4.0					
400 600	0.9 0.4	0.5 2. 0.3 1.	3 1.7	2.7 1.8					
800 1,000	0.3	0.3 0. 0.3 0.	6 0.8	1.2					
1,200 1,400	0.3	0.3 0. 0.3 0.	6 0.7	1.0 0.7					
≥1,600	0.3	0.3 0.	4 0.4	0.6					
Note: Interpolation of f _{NLATS} for perce recommended.	nt no-passing zone	es, demand flow rai	te, and FFS to the ne	sarest 0.1 is					
	· ·	157			-	, ,	105		
	X= POSICION	157				X= POSICION	105		
	Xo=	100	Yo=	0.70		Xo=	100	Yo=	0.70
	X1=	200	Y1=	1.90		X1=	200	Y1=	1.9
	Y=	1.3864				Y=	0.7576		
fnt,ATS TRAMO 1 =									
fnt,ATS TRAMO 2 =	0.76								
ATS _ FES _ 0.00774	3(2)	7,) 4							
$ATS_d = FFS - 0.00776$	d,ATS +	$U_{o,ATS} J - J$	np,ATS						
ATS Tramo 1 =									
ATSd Tramo 2 =	46.45								
CCT/MAN CLOSE CO.									
ESTIMACION DEL PFFS				Α	1				
	92.38	%	NDS =						
PFFS1 = PFFS2 =	92.38 93.65	% %	NDS =	A					
PFFS1 =									
PFFS1 =									
PFFS1 = PFFS2 = CAPACIDAD	93.65	%							
PFFS1 = PFFS2 =									





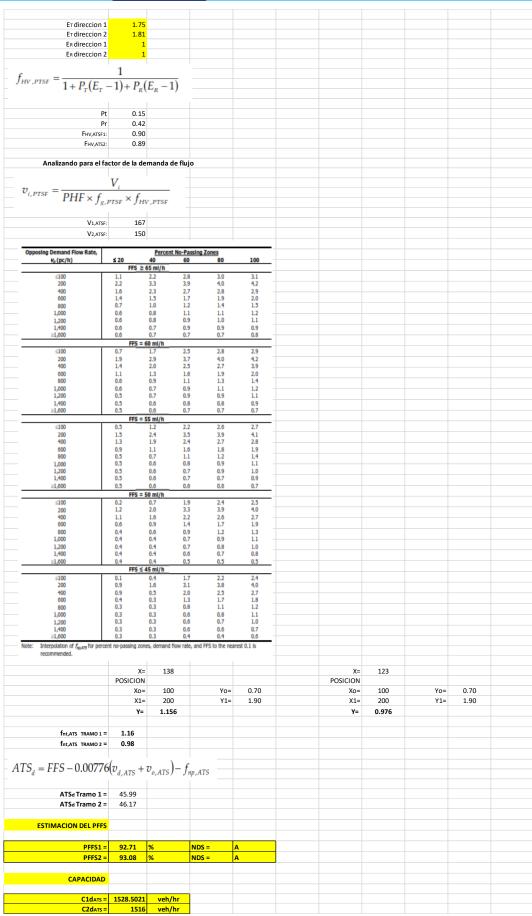


	E _T direccion 1							+	
	ET direccion 2	1.77							
	Er direccion 1	1							
	ER direccion 2	1							
		1							
f	$_{HV,PTSF} = \frac{1}{1 + P_T(E_T - E_T)}$	1							
Ji	$^{HV,PTSF} = 1 + P_{-}(E_{-} - E_{-})$	$-1)+P_{n}($	$(E_n - 1)$						
	- · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-) · - R	-R -)						
	Pt	0.09							
	Pr								
	FHV,ATSF1:								
	FHV,ATS2:	0.94							
	Analizando para el fa	ctor de la de	manda de flu	ijo					
	$v_{i,PTSF} = \frac{1}{PHF \times f_{g,i}}$	V_{i}							
	$v_{i,PTSF} = \frac{DHE \cup f}{DHE \cup f}$	£							
	$FIIF \times J_{g,i}$	PTSF ^ JH	,PTSF						
	V1,ATSF:	159							
	V2,ATSF:								
	VZ,AISF.	133				-		-	
_ '	Opposing Demand Flow Rate,			assing Zones				+	
	V _o (pc/h)	≤ 20	40 (60 80	100				
	-100		65 ml/h	9 30					
	≤100 200	1.1 2.2		.8 3.0 .9 4.0	3.1 4.2				
	400	1.6	2.3 2	.7 2.8	2.9				
	600	1.4	1.5	.7 1.9	2.0				
	800 1,000	0.7		.2 1.4	1.5 1.2				
	1,200	0.6	0.8	.9 1.0	1.1			-	
	1,400	0.6	0.7	.9 0.9	0.9				
	≥1,600	0.6		.7 0.7	0.8				
	≤100	0.7	50 ml/h 1.7 2	.5 2.8	2.9				
	200	1.9		.7 4.0	4.2				
	400	1.4	2.0 2	.5 2.7	3.9				
	600	1.1	1.3 1	.6 1.9	2.0				
	800 1,000	0.6		.1 1.3 .9 1.1	1.4				
	1,200	0.5	0.7	.9 0.9	1.1				
	1,400	0.5		.8 0.8	0.9				
	≥1,600	0.5		.7 0.7	0.7				
	≤100	0.5	55 ml/h 1.2 2	.2 2.6	2.7				
	200	1.5		.5 3.9	4.1				
	400	1.3	1.9 2	.4 2.7	2.8				
	600 800	0.9		.6 1.8 .1 1.2	1.9 1.4				
	1,000	0.5		.8 0.9	1.1				
	1,200	0.5	0.6	.7 0.9	1.0				
	1,400	0.5		.7 0.7	0.9				
-	≥1,600	0.5	0.6 0 50 ml/h	0.6	0.7				
	≤100	0.2		.9 2.4	2.5			-	
	200	1.2	2.0	.3 3.9	4.0				
	400	1.1		.2 2.6	2.7				
	600 800	0.6		.4 1.7 .9 1.2	1.9 1.3				
	1,000	0.4		.7 0.9	1.1				
	1,200	0.4		.7 0.8	1.0				
	1,400 ≥1,600	0.4		0.5 0.5 0.5	0.8 0.5				
	21,000		IS mI/h	0.3	0.3			-	
	≤100	0.1	0.4 1	.7 2.2	2.4			-	
	200	0.9	1.6	.1 3.8	4.0				
	400 600	0.9		.0 2.5 .3 1.7	2.7 1.8				
	800	0.3	0.3	1.7	1.8				
	1,000	0.3	0.3	.6 0.8	1.1				
	1,200	0.3		0.5 0.7 0.6 0.6	1.0 0.7				
	1,400 ≥1,600	0.3		0.0 0.4 0.4	0.7	-		+	
-	Note: Interpolation of f _{40.475} for perce							+	
	recommended.							-	
			127				122	-	
		X=	137			X=		-	
		POSICION	400		0.70	POSICION			6 =6
		Xo=	100	Yo=		Xo=		Yo=	0.70
		X1=	200	Y1=	1.90	X1=		Y1=	1.90
		Y=	1.144			Y=	1.096		
	fnt,ATS TRAMO 1 =	1.14							
	fnt,ATS TRAMO 2 =	1.10							
AF	re rre conse	·(\					+	
A	$TS_d = FFS - 0.00776$	$v_{d,ATS}$ +	$v_{o,ATS}$) –	np,ATS -				+	
		,		1		 		+	
	ATC	40.00						-	
	ATS _d Tramo 1 =	46.02						+	
	ATS _d Tramo 2 =	46.07							
	ESTIMACION DEL PFFS								
	PFFS1 =	92.79	%	NDS =	А				
						 		+	
	PFFS2 =	92.88	%	NDS =	A	4		+	
	CAPACIDAD								
	C1dats =	1592.2374	veh/hr						
_	C2dats =	1590	veh/hr						



	CALC	CULO NIVEL	DE SERVICIO Y C	APACIDAD TR	AMO MOCCOPATA SIN IRI			
itos								
olumen de demanda:	261	veh/h				261	100%	
		venijn						
reccion dividida:	53/47					138	X	
IP:	0.92					.,	2 52	
po de terreno:	Plano					X =	0.53	
Camion:	15							
RVs:	42							
ncho de carril:	9.35	ft						
erma utilizable:	1	ft						
FFS:	56	mi/h						
intos de acceso:	0	puntos/mi						
na de prohibido el paso:	20	%						
timacion del FFS								
Lane Width	Show	lder Width /	F-1					
(ft) ≥0 <2	<u>Snou</u> ≥2 <4	lder Width (1	<u>rc)</u> ≥4 <6	≥6				
≥9 <10 6.4	4.8		3.5	2.2				
≥10 <11 5.3 ≥ 11 <12 4.7	3.7 3.0		2.4 1.7	1.1 0.4				
≥ 11 <12 4.7 ≥12 4.2	2.6		1.3	0.0				
Access Points per Mile (Two Dire	ections)	Reduc	tion in FFS (mi/h)					
0			0.0					
10 20			2.5 5.0					
30			7.5					
40 Note: Interpolation to the nearest 0.1 is re	commended		10.0					
. Interpolation to the hearest 0.1 is re	commended.							
fls:	6.4	mi/h						
Fa:		mi/h						
Fd:	0	/11						
P.P.C	DEEC C							
FFS =	$BFFS - f_{LS}$	$-f_A$						
FFS:	49.6	mi/h						
Ajuste de demanda del p	orcentaje de	el tiempo de	seguimiento (P	rsf)				
V1=	138	veh/h						
V2=		veh/h						
,-	120	,						
Directional Demond Flour	Lovel Torre	and	1					
	Level Terrain pecific Downg		Rolling Terra	in				
≤100	1.00		0.73					
200	1.00		0.80					
300 400	1.00 1.00		0.85 0.90					
500	1.00		0.96					
600 700	1.00 1.00		0.97 0.99					
800	1.00		1.00					
≥900	1.00		1.00					
te: Interpolation to the nearest 0.01 is re	commended.							
fg, ATS direccion 1:	1							
	1							
fg, ATS direccion 2:	1							
Directional De	mand Lev	vel and Speci						
Vehicle Type Flow Rate, ν _{νρλ} (veh/h)	Downgrade	Rollin	ng				
≤100 200		1.1 1.1	1.9 1.8					
300		1.1	1.7					
Trucks, E_T 500		1.1 1.0	1.6 1.4					
600		1.0	1.2					
700		1.0	1.0					
800 ≥900		1.0 1.0	1.0 1.0					
RVs, E _R All		1.0	1.0					
e: Interpolation in this exhibit is not reco	mmended.							
	X=	138			X=	123		
	POSICION				POSICION			
	Xo=	100	Yo=	1.9	Xo=	100	Yo=	1.9
						200	Y1=	1.5
	V1_		V-1 =					
	X1= Y =	200 1.748	Y1=	1.5	X1= Y =	1.808		1.0







ANEXO F: CALCULO NIVEL DE SERVICIO CON IRI MEDIANTE ESTIMACIÓN

					WIACI	J 11				
		(CALCULO NI	VEL DE SERVICIO	Y CAPACIDA	D TRAMO	PISAC CON IRI			
Datos										
olumen de demano	da:	296	veh/h					185	100%	
ireccion dividida:		60/40						111	Х	
HP:		0.91								
ipo de terreno:		Plano						X =	0.6	
Camion:		8	%							
RVs:		37	%							
ncho de carril:		9.35	ft							
erma utilizable:		1	ft							
FFS:		56	mi/h							
untos de acceso:		0	puntos/mi							
ona de prohibido e	l paso:	20	%							
RI 1:		5.83								
RI 2:		5.79								
stimacion del FFS										
Lane Width		Sho	ulder Width (ft)						
(ft)	≥0 <2	≥2 <4		≥4 <6	≥6					
≥9 <10 ≥10 <11	6.4 5.3	4.8 3.7		3.5 2.4	2.2 1.1					
≥ 11 <12	4.7	3.0		1.7	0.4					
≥12	4.2	2.6	ļ	1.3	0.0					
Access Points pe	r Mile (Two Dir	ections)	Redu	ction in FFS (mi/h)					
	10 20			2.5 5.0						
2	30			7.5						
	40 the nearest 0.1 is re	ecommended.		10.0						
	fls:		mi/h							
	Fa:		mi/h	F:: 4:	0.04	: //-				
	Fr 1: Fr 2:			Fr 1: Fr 2:		mi/h mi/h				
	11 2.	14.70	KIII/II	11 2.	5.10	1111/11				
	FFS =	$BFFS - f_L$	- f.							
	FFS 1:									
	FFS 2:									
Ajuste de d	demanda del _l	porcentaje d	el tiempo de	e seguimiento (P	TSF)					
	60%	0.0								
	40%									
	V1= V2=		veh/h veh/h							
	V2-	110	venyn							
Directional Deman	d Flow	Level Terrain	and							
Rate, v _{vph} (veh		pecific Down		Rolling Terra	ain					
≤100 200		1.00 1.00		0.73 0.80						
300		1.00		0.85						
400 500		1.00 1.00		0.90 0.96						
600		1.00		0.97						
700 800		1.00 1.00		0.99 1.00						
≥900		1.00		1.00						
ote: Interpolation to th	ne nearest 0.01 Is re	commended.								
fσ Λ	TS direccion 1:	1								
	TS direction 2:	1								
יאי		-								
	Directional De		vel and Spec	ific						
Vehicle Type I	Flow Rate, Vyph		Downgrade	Rolli						
	≤100 200		1.1 1.1	1.9 1.8	3					
	300		1.1	1.7	7					
Trucks, E _T	400 500		1.1 1.0	1.6 1.4						
	600		1.0	1.2	2					
	700 800		1.0 1.0	1.0 1.0						
DV- 5	≥900		1.0	1.0						
RVs, E _R te: Interpolation in this	All	mmended	1.0	1.0						
- Parador in the										

		X=	178			X=	118		
		POSICION				POSICION			
		Xo=	100	Yo=	1.9	Xo=	100	Yo=	1.9
		X1=	200	Y1=	1.5	X1=	200	Y1=	1.5
		Y=	1.588			Υ=	1.828		
		•	2.500				1.020		
Et direct	cion 1	1.588							
Et direct	cion 2	1.828							
En direco		1							
En direco		1							
$f_{HV,PTSF} = \frac{1}{1 + P_T}$		1							
$f_{\mu\nu}$ prec =	/								
$1+P_{\tau}$	E_{τ} –	$(1) + P_{p}(1)$	$E_{p} - 1$)						
		,	K /						
	Pt	0.08							
	Pr	0.37							
Eine	ATSF1:	0.96							
FH	V,ATS2:	0.94							
Analizando para	a el fact	tor de la den	nanda de flu	jo					
	1	V.							
$v_{i,PTSF} = \frac{1}{PHF} \times \frac{1}{PHF}$	_	* i							
- PHF ×	(f., p	$_{TSF} \times f_{\mu\nu}$	PTSF						
	08,0	JIIV	,	-					
	-								
V	1,ATSF:	204							
V	2,ATSF:	139							
				1					
Opposing Demand Flow Rate,		Per	cent No-Passin	Zones					
V _e (pc/h)	≤ 20	40	60	80	100				
		FFS ≥ 65 ml/l	h						
≤100 200	1.1 2.2	2.2 3.3	2.8 3.9	3.0 4.0	3.1 4.2				
400	1.6	2.3	2.7	2.8	2.9				
600 800	1.4 0.7	1.5 1.0	1.7 1.2	1.9 1.4	2.0 1.5				
1,000	0.6	0.8	1.1	1.1	1.2				
1,200	0.6	0.8	0.9	1.0	1.1				
1,400 ≥1,600	0.6	0.7 0.7	0.9 0.7	0.9	0.9				
		FFS = 60 ml/h	1		=				
≤100	0.7	1.7	2.5	2.8	2.9				
200 400	1.9 1.4	2.9 2.0	3.7 2.5	4.0 2.7	4.2 3.9				
600	1.1	1.3 0.9	1.6	1.9 1.3	2.0 1.4				
800 1,000	0.6	0.9	1.1 0.9	1.3	1.4				
1,200	0.5	0.7	0.9	0.9	1.1				
1,400 ≥1,600	0.5	0.6	0.8	0.8	0.9				
1.4,000	0.5	FFS = 55 ml/h	1	4.7	0.7				
≤100	0.5	1.2	2.2	2.6	2.7				
200 400	1.5 1.3	2.4 1.9	3.5 2.4	3.9 2.7	4.1 2.8				
600	0.9	1.1	1.6	1.8	1.9				
800 1,000	0.5	0.7	1.1 0.8	0.9	1.4				
1,000	0.5	0.0	0.7	0.9	1.0				
1,400	0.5	0.6	0.7	0.7	0.9				
≥1,600	0.5	0.6 FFS = 50 ml/h	0.6	0.6	0.7				
≤100	0.2	0.7	1.9	2.4	2.5				
200	1.2	2.0	3.3	3.9	4.0				
400 600	0.6	1.6 0.9	2.2 1.4	2.6 1.7	2.7 1.9				
800	0.4	0.6 0.4	0.9 0.7	1.2 0.9	1.3 1.1				
1,000 1,200	0.4	0.4	0.7	0.8	1.0				
1,400	0.4	0.4	0.6	0.7	0.8				
≥1,600	0.4	0.4 FFS ≤ 45 ml/t	0.5	0.5	0.5				
≤100	0.1	0.4	1.7	2.2	2.4 4.0				
200	0.9	1.6	3.1	3.8	4.0				
400 600	0.9 0.4 0.3	0.5	2.0 1.3	2.5 1.7 1.1	2.7 1.8 1.2				
800	0.3	0.3	0.8	1.1	1.2				
1,000 1,200	0.3	0.3	0.6	0.8	1.1				
1,400	0.3	0.3	0.6	0.6	0.7				
≥1,600 Note: Interpolation of f _{eners} for pero	0.3	0.3	0.4	0.4	0.6				
Note: Interpolation of f _{ALATS} for pero recommended.	ын но-ра	sowing zuntes, dem	and now rate, and	a res to the hearest (
	-						445		
		X=	178			X=	118		
		POSICION				POSICION			
		Xo=	100	Yo=	0.70	Xo=	100	Yo=	0.70
		X1=	200	Y1=	1.90	X1=	200	Y1=	1.90
		Y=	1.6312	·-		Y=	0.9208		
	-	- 1-	1.0312			1-	0.5200		
fnt,ATS TRAM	мо 1 =	1.63							
fnt,ATS TRAM	мо 2 =	0.92							
ATEC PEG COS	أرج			·					
$ATS_d = FFS - 0.00$	J776($v_{d,ATS} + \tau$	o, ATS) — 1	np,ATS					
-		,							
ATS _d Tram	10 1 =	36.37							
ATS _d Tram	10 2 =	36.84							
FOTING COOK TO	DEEC			-					
ESTIMACION DEL	2112			-					
PF	FS1 =	89.44		NDS =	В				
PF	FS2 =	91.14		NDS =	В				
-									
				-					
CAPACI	DAD								
	dats =	1623.6247	veh/hr						
Clo	uais - I								
	dats =	1594	veh/hr						



			ALCIUO NIVE	EL DE SERVICIO	V CADACIDAD	TRAMOLAN	AAV CON IRI			
			ALCULU NIVE	L DE SERVICIO	T CAPACIDAL	TRAIVIO LAI	VIAT CON IKI			
Datos										
/olumen de demai			veh/h					185	100%	
Direccion dividida:		40/60						111	Х	
HP:		0.95								
Tipo de terreno:		Plano						X =	0.6	
% Camion:		10	%							
% RVs:		40	%						2.85	
Ancho de carril:		9.35	ft							
Berma utilizable:		1	ft							
BFFS:		56	mi/h							
Puntos de acceso:		0	puntos/mi							
ona de prohibido		20								
RI 1:	p	5.19								
RI 2:		6.33								
Estimacion del FFS		0.55								
.stimacion aci i i s										
Lane Width		Sho	ulder Width (ft	1						
(ft)	≥0 <2	≥2 <4	≥4	4 < 6	≥6					
≥9 <10 ≥10 <11	6.4 5.3	4.8 3.7		3.5 2.4	2.2 1.1					
≥ 11 <12	4.7	3.0		1.7	0.4					
≥12	4.2	2.6		1.3	0.0					
				I- FFG : :::						
Access Points p	oer Mile (Two Dir	rections)	Reduct	ion in FFS (mi/h) 0.0						
	10			2.5						
	20 30			5.0 7.5						
	40			10.0						
Note: Interpolation to	to the nearest 0.1 Is r	ecommended.								
		6.4	- /1							
	fls		mi/h							
	Fa		mi/h							
	Fr 1:			Fr 1:	12.05					
	Fr 2	8.83		Fr 2:	5.49	mi/h				
	FFS =	$= BFFS - f_{L}$	$_{s}-f_{A}$							
	FFS 1									
	FFS 2									
Ajuste de	e demanda del	porcentaje d	el tiempo de	seguimiento (P	rsf)					
	40%	0.4								
	60%	0.6								
	V1=	110	veh/h							
	V2=		veh/h							
			,							
Directional Dema	and Flow	Level Terrain	and	1						
Rate, v _{vph} (ve		Specific Down		Rolling Terra	in					
≤100 200		1.00 1.00		0.73 0.80						
300		1.00		0.85						
400 500		1.00		0.90						
500 600		1.00 1.00		0.96 0.97						
700		1.00		0.99						
800 ≥900		1.00 1.00		1.00 1.00						
	the nearest 0.01 is r									
f	ATS direccion 1	: 1								
	ATS direction 1 ATS direction 2									
1g, <i>F</i>	TI J UII ECCIOII Z	1								
	Directional D	aman-	evel and Specif	ie						
Vehicle Type	Flow Rate, V _{vph}	(veh/h)	Downgrade	ıc Rollir	ng					
	≤100		1.1	1.9						
	200 300		1.1 1.1	1.8 1.7						
Trucke F	400 500		1.1 1.0	1.6 1.4						
Trucks, E ₇	600		1.0	1.2						
	700 800		1.0	1.0						
	≥900		1.0 1.0	1.0 1.0						
RVs, E _R	All		1.0	1.0						
ote: Interpolation in t	this exhibit is not rec	ommended.								
			440				.,	105		
		X=					X=	165		
		POSICION					POSICION	100		
		Xo=	100	Yo=	1.9		Xo=	100	Yo=	1.9
		1						2		
		X1= Y=	200 1.86	Y1=	1.5		X1= Y=	200 1.64	Y1=	1.5

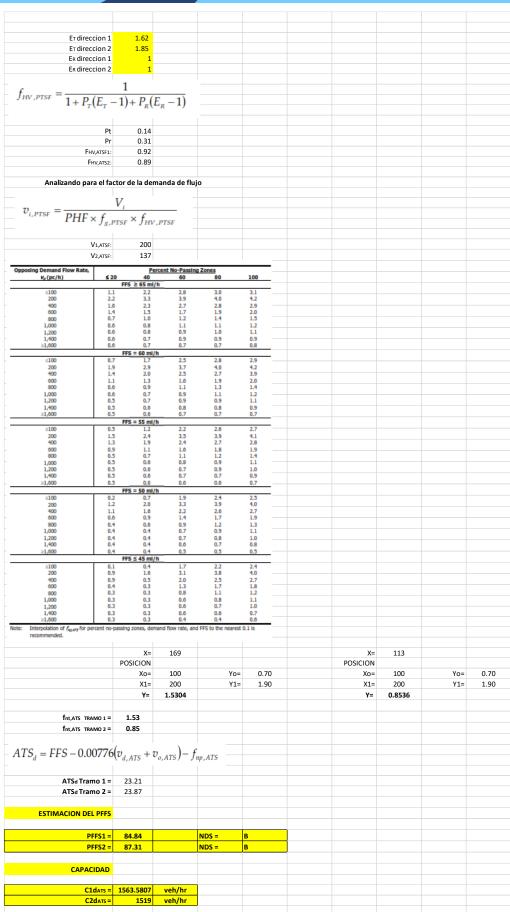


E _T direc	cion 1	1.86							
E _T direc	cion 2	1.64							
Er direc	cion 1	1							
En direc	cion 2	1							
		1							
$f_{HV,PTSF} = \frac{1}{1 + P_T}$,	1							
$1+P_T$	$(E_{\tau} -$	$-1) + P_{R}(1)$	$E_R - 1$						
-	, .	,	. ,						
		0.4							
	Pt	0.1							
_	Pr	0.4							
	V,ATSF1:	0.92							
F1	HV,ATS2:	0.94							
Analizando par	ra al fac	tor do la dor	nanda da flu	in					
Allalizatiuo pai	a ei iac	toi ue ia uei	ilaliua ue ilu	jo					
		V							
$v_{i,prse} = \frac{1}{DIJE}$	-	· i							
$v_{i,PTSF} = \frac{1}{PHF}$	$\times f_{g,p}$	$_{TSF} \times f_{HV}$,PTSF						
	√1,ATSF:	126							
	√2,ATSF:	185							
Opposing Demand Flow Rate,			rcent No-Passin	a Zones					
V _o (pc/h)	≤ 20	40	60	<u>9 Zones</u> 80	100				
≤100	1.1	FFS ≥ 65 ml/ 2.2	Z.B	3.0	3.1				
200	2.2	3.3	3.9	4.0	4.2				
- 400 600	1.6 1.4	1.5	2.7 1.7	2.8 1.9	2.9				
- 800 1,000	0.7	1.0	1.2 1.1	1.4	1.5				
1,200 1,400	0.6	0.8	0.9	1.0	1.1				
1,400 ≥1,600	0.6	0.7	0.7	0.9	0.9				
≤100	0.7	FFS = 60 ml/	h	2.8	2.9				
200	1.9	2.9	3.7	4.0	4.2				
400 600	1.4	1.3	2.5 1.6	2.7 1.9	2.0				
_ 800 1,000	0.6	0.9	1.1 0.9	1.3 1.1	1.4				
1,200	0.5	0.7	0.9	0.9	1.1				
1,400 ≥1,600	0.5 0.5	0.6	0.8	0.8 0.7	0.9				
		FFS = 55 ml/	h						
≤100 200	0.5 1.5	2.4	2.2 3.5	2.6 3.9	2.7 4.1				
400 600	1.3 0.9		2.4 1.6	2.7 1.8	2.8 1.9				
800	0.5	0.7	1.1	1.2	1.4				
1,000 1,200	0.5	0.6	0.7	0.9	1.0				
1,400 ≥1,600	0.5		0.7	0.7	0.9				
		FFS = 50 ml/	h						
≤100 200	0.2 1.2	0.7 2.0	1.9 3.3	2.4 3.9	2.5 4.0				
400 600	1.1 0.6	1.6	2.2 1.4	2.6 1.7	2.7 1.9				
800	0.4	0.6	0.9	1.2	1.3				
1,000 1,200	0.4	0.4	0.7 0.7	0.9	1.1				
1,400	0.4	0.4	0.6	0.7	0.8				
≥1,600		FFS ≤ 45 ml/		0.5	0.5				
≤100 200	0.1 0.9		1.7 3.1	2.2 3.8	2.4 4.0				
400 600	0.9	0.5	2.0 1.3	2.5 1.7	2.7				
800	0.3	0.3	0.8	1.1	1.2				
1,000 1,200	0.3		0.6	0.8	1.1				
1,400 ≥1,600	0.3	0.3	0.6	0.6	0.7				
Note: Interpolation of f _{40.478} for pe									
recommended.									
		X=	110			X:	165		
		POSICION				POSICION			
		Xo=	100	Yo=	0.70	Xo:		Yo=	0.70
		X1=	200	Y1=	1.90	X1:		Y1=	1.90
		Y=	0.82			Υ=	1.48		
fnt,ATS TRA		0.82							
fnt,ATS TRA	MO 2 =	1.48							
		/	`						
$ATS_d = FFS - 0.0$	0776	$v_{d,ATS} + \tau$	$(v_{o,ATS}) - f$	nv.ATS					
-1		,,,,,,,,,	.,, ,	7,,,					
ATS _d Tran	no 1 -	34.32							
ATSd Tran		40.22							
Aladilali	2 -	70.22							
ESTIMACION DEI	PEES								
ESTIMACION DEI									
DI	FFS1 =	91.40		NDS =	В				
	FFS2 =	91.40		NDS =	В				
Pi	132=	31.10		103 -					
CAPAC	IDAD								
CAPAC	IDAU								
C1	dats =	1565.3775	veh/hr						
	dats =	1598	veh/hr						



			CALCULO NIV	EL DE SERVICIO	Y CAPACIDA	D TRAMO CA	ALCA CON IRI			
)atas										
D <mark>atos</mark> Volumen de deman	do	202	veh/h					105	1000/	
volumen de demani Direccion dividida:	ua:							185	100%	
		60/40						111	X	
FHP:		0.92							0.5	
Tipo de terreno:		Plano						X =	0.6	
% Camion:			<u>%</u>							
% RVs:			%						2.85	
Ancho de carril:		9.35								
Berma utilizable:			ft							
BFFS:		56	mi/h							
Puntos de acceso:		0	puntos/mi							
Zona de prohibido e	el paso:	20	%							
IRI 1:		4.4								
IRI 2:		3.97								
Estimacion del FFS										
Lane Width		Sho	ulder Width (fl	t)						
(ft)	≥0 <2	≥2 <4	≥	4 < 6	≥6					
≥9 <10 ≥10 <11	6.4 5.3	4.8 3.7		3.5 2.4	2.2 1.1					
≥ 11 <12	4.7	3.0		1.7	0.4					
≥12	4.2	2.6		1.3	0.0					
Access Points pe	0	ections)	Reduct	tion in FFS (mi/h) 0.0						
	10			2.5						
	20 30			5.0 7.5						
	40			10.0						
Note: Interpolation to	the nearest 0.1 Is re	commended.								
	£I	C 4	mi/h							
	fls:									
	Fa:		mi/h							
	Fr 1:			Fr 1:		mi/h				
	Fr 2:	22.26		Fr 2:	13.83	mi/h				
	FFS =	$BFFS - f_L$	$s - f_A$							
	FFS 1:	27.36	mi/h							
	FFS 2:	27.34	mi/h							
Ajuste de	demanda del ¡	porcentaje d	lel tiempo de	seguimiento (P	TSF)					
	60%	0.6								
	40%									
	V1=		veh/h							
	V1- V2=		-							
	V Z=	113	veh/h							
Directional Deman Rate, v _{vph} (veh		Level Terrair pecific Down		Rolling Terra	in					
≤100	, ,	1.00	-	0.73						
200 300		1.00 1.00		0.80 0.85						
400		1.00		0.90						
500		1.00		0.96						
600 700		1.00 1.00		0.97 0.99						
800		1.00		1.00						
≥900 Note: Interpolation to the	he nearest 0.01 is re	1.00		1.00						
fg, A	TS direccion 1:	1								
fg, A	TS direccion 2:	1								
	Directional De	emand Le	evel and Specif	fic						
Vehicle Type	Flow Rate, V _{vph}	(veh/h)	Downgrade	Rollin						
	≤100 200		1.1 1.1	1.9 1.8						
	300 400		1.1	1.7						
	500		1.1 1.0	1.6 1.4						
Trucks, E_T	600		1.0	1.2						
Trucks, E ₇	700		1.0 1.0	1.0 1.0						
Trucks, E ₇			1.0	1.0						
	800 ≥900		1.0	1.0						
RVs, <i>E_R</i>	800 ≥900 All	mmon d- d								
RVs, <i>E_R</i>	800 ≥900	mmended.								
RVs, <i>E_R</i>	800 ≥900 All		160				V	110		
RVs, <i>E_R</i>	800 ≥900 All	X=					X=	113		
RVs, <i>E_R</i>	800 ≥900 All	X= POSICION		V-	1.0		POSICION		V-	1.0
RVs, <i>E_R</i>	800 ≥900 All	X= POSICION Xo=	100	Yo=	1.9		POSICION Xo=	100	Yo=	1.9
RVs, <i>E_R</i>	800 ≥900 All	X= POSICION	100 200	Yo= Y1=	1.9 1.5		POSICION		Yo= Y1=	1.9 1.5





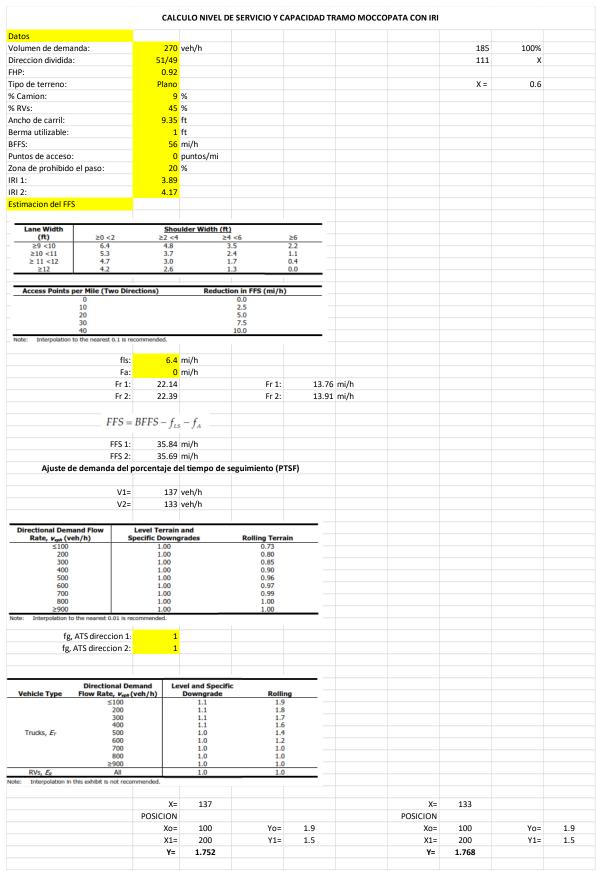


N. 1			CALCULO N	IIVEL DE SERVICIO	TCAPACIDA	D TRAMO YU	CAT CON IKI			
Datos Volumen de demand	do.	24	-2ah/h					105	1000/	
zoiumen de demand Direccion dividida:	da:	60/4	veh/h					185 111		
HP:		0.9						111	^	
Tipo de terreno:		Plar						X =	0.6	
% Camion:			11 %					χ-	0.0	
% RVs:			10 %							
Ancho de carril:			35 ft							
Berma utilizable:			1 ft							
BFFS:			66 mi/h							
untos de acceso:			0 puntos/m	i						
ona de prohibido e	el paso:		20 %							
RI 1:		4.4								
RI 2:			3							
stimacion del FFS										
Lane Width (ft)	≥0 <2	<u>SI</u> ≥2	noulder Width <4	<u>(ft)</u> ≥4 <6	≥6					
≥9 <10	6.4	4.	3	3.5	2.2					
≥10 <11 ≥ 11 <12	5.3 4.7	3.	/)	2.4 1.7	1.1 0.4					
≥12	4.2	2.		1.3	0.0					
			-							
Access Points pe	r Mile (Two D	rections)	Red	uction in FFS (mi/h 0.0)					
1	10			2.5						
	20 30			5.0 7.5						
	40			10.0						
Note: Interpolation to	the nearest 0.1 Is	recommended.								
	ŧ	s: 6	.4 mi/h							
		a: 6	0 mi/h							
	Fr			F= 1.		mi/h				
						, ,,,,,,,,				
				Fr 1:						
	Fr			Fr 2:		mi/h				
	Fr	2: 18.3	33							
	Fr		33							
	Fr	2: 18.3 = BFFS -	$f_{LS} - f_A$							
	Fr FFS	2: 18.3 = BFFS 1: 35.8	33							
Ajuste de 0	FFS FFS	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.8 2: 38.3	$f_{LS} - f_A$ mi/h mi/h		11.39					
Ajuste de (FFS FFS	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.8 2: 38.3	$f_{LS} - f_A$ mi/h mi/h	Fr 2:	11.39					
Ajuste de (FFS FFS	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.8 2: 38.2	$f_{LS} - f_A$ mi/h mi/h	Fr 2:	11.39					
Ajuste de (FFS FFS FFS demanda de	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.2 d porcentaje	$f_{LS} - f_A$ = 32 mi/h 21 mi/h del tiempo o	Fr 2:	11.39					
Ajuste de (FFS FFS demanda de	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 el porcentaje	33 mi/h 21 mi/h del tiempo (Fr 2:	11.39					
Ajuste de (FFS FFS Gemanda de	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.2 2: 38.0 0 00 = 1:	$f_{LS} - f_A$ = 32 mi/h 21 mi/h 4 del tiempo 6 6 6 .4	Fr 2:	11.39					
Ajuste de (FFS FFS demanda de 60 40	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.2 2: 38.0 0 00 = 1:	$f_{LS} - f_A$ 22 mi/h 21 mi/h 4 del tiempo (Fr 2:	11.39					
Ajuste de d	FFS FFS demanda de 40 V:	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.2 2: 38.0 0 00 = 1:	32 mi/h 21 mi/h 4 del tiempo d 66 .4 57 veh/h	Fr 2:	11.39					
Directional Deman	FFS FFS demanda de 40 V2	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 tl porcentaje % 00 % 1: 10 Level Terra Specific Dow	f _{LS} - f _A 32 mi/h 21 mi/h 4 del tiempo d 6 6 4 7 7 7 8 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	Fr 2: de seguimiento (P	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, v _{spe} (veh, \$100 200	FFS FFS demanda de 40 V2	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1! Level Terra Specific Dow 1.00	as mi/h as mi/h adel tiempo o be compared to the compared to t	Rolling Terr 0.73 0.80	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, V _{pp} (veh, ≤100 200 300	FFS FFS demanda de 40 V2	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 el porcentaje % 00 % 00 = 11 = 10 Level Terrs Specific Dow 1.00 1.00 1.00	32 mi/h 21 mi/h 21 mi/h 4 del tiempo d 6 6 4 7 7 7 8 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, V _{spb} (veh, \$100 200 300 400 500	FFS FFS demanda de 40 V2	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 Level Terra Specific Dow 1.00 1.00 1.00 1.00	32 mi/h 21 mi/h 21 del tiempo d 66 4 67 veh/h 55 veh/h 68 sin and singrades	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, v _{spb} (veh, \$100 200 300 400 500 600	FFS FFS demanda de 40 V2	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 el porcentaje % 0 % 0 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00	32 mi/h 21 mi/h del tiempo d 66 .4 57 veh/h 55 veh/h	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, ν _{spa} (veh, 2100 200 300 400 500 600 700 800	FFS FFS demanda de 40 V2	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 el porcentaje % 0 % 0 = 1: 1: 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00	32 mi/h 32 mi/h 32 mi/h 40 del tiempo d 66 4 7 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 0.99 1.00	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, v _{spb} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900	FFS FFS Gemanda de 60 40 V: V:	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1.9 Level Terris Specific Dow 1.00	32 mi/h 32 mi/h 32 mi/h 40 del tiempo d 66 4 7 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 0.99	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, V _{sph} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900	FFS FFS Gemanda de 60 40 V: V:	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1.9 Level Terris Specific Dow 1.00	32 mi/h 32 mi/h 32 mi/h 40 del tiempo d 66 4 7 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 0.99 1.00	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, V _{pp} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 Note: Interpolation to the	FFS FFS Gemanda de 60 40 V: V:	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 el porcentaje % 0 % 0 = 1! El 10 Level Terr Specific Dow 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.0	32 mi/h 32 mi/h 32 mi/h 40 del tiempo d 66 4 7 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 0.99 1.00	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, ν _{τρα} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 Note: Interpolation to the fg, A	FFS FFS demanda de 40 V: V: V:	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 2: 38.3 porcentaje % 0 % 0 = 1.9 Level Terrs Specific Dow 1.00	32 mi/h 32 mi/h 32 mi/h 40 del tiempo d 66 4.4 67 veh/h 50 veh/h	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 0.99 1.00	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, ν _{τρα} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 Note: Interpolation to the fg, A	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V: V: Ad Flow //h) he nearest 0.01 is	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 2: 38.3 porcentaje % 0 % 0 = 1.9 Level Terrs Specific Dow 1.00	as mi/h as mi/h del tiempo del ti	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 0.99 1.00	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, ν _{υρά} (veh, \$100 200 300 400 500 600 700 800 2900 iote: Interpolation to the	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V: V: Ad Flow I/h) he nearest 0.01 in	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 Level Terra Specific Dow 1.00 1.	f _{LS} - f _A 32 mi/h 32 mi/h 32 mi/h 33 del tiempo	Rolling Terr 0.73 0.85 0.90 0.96 0.97 0.99 1.00	11.39 PTSF)					
Directional Deman Rate, v _{pp} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 iote: Interpolation to th fg, AT	FFS FFS demanda de 40 40 72 72 Ad Flow 1/h) he nearest 0.01 is	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 1.00	f _{LS} - f _A 32 mi/h 21 mi/h 21 del tiempo d 66 4 67 veh/h 35 veh/h 36 and min and mingrades	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 1.00 1.00	ain 11.39					
Directional Deman Rate, v _{pp} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 iote: Interpolation to th fg, AT	FFS FFS Gemanda de 60 40 V2 V2 Ind Flow Inthe nearest 0.01 is ITS directional TS directional Flow Rate, V _V ≤100	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 1.00	f _{LS} - f _A 32 mi/h 21 mi/h 22 del tiempo	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 0.99 1.00 1.00	ain					
Directional Deman Rate, v _{pp} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 iote: Interpolation to th fg, AT	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V: V: TS directional TS directional Flow Rate, V, ≤100 200	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 1.00	1 1 1 Level and Spoonwagad Level and Spoonwagad 1.1 1.1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 0.99 1.00 1.00 1.00	ain_					
Directional Deman Rate, V _{spo} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 iote: Interpolation to th fg, A fg, A1	FFS FFS Gemanda de 40 40 V: V: V: Ind Flow Ad Flow ATS direction TS direction	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 1.00	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.95 0.90 1.00 1.00 1.100	ain Ing					
Directional Deman Rate, v _{pp} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 iote: Interpolation to th fg, AT	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V2 V2 V2 and Flow he nearest 0.01 is ATS directional TS directional Flow Rate, V, 20 20 300	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 1.00	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.90 0.96 0.97 0.99 1.00 1.00	11.39					
Directional Deman Rate, V _{spo} (veh, ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 iote: Interpolation to th fg, A fg, A1	FFS FFS Gemanda de 60 40 V: V: And Flow In directional TS direction	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 1.00	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 1.00 1.00	11.39 TTSF) ain 9 8 7 7 6 4 2 2 0 0					
Directional Deman Rate, \(\nu_{spin} \) (veh, \(\leq 100 \) 200 300 400 500 600 700 800 \(\leq 2900 \) siote: Interpolation to the fg, AT fg, AT	FFS FFS FFS Gemanda de 60 40 V: V: Ad Flow /h) Directional Flow Rate, v, ≤100 600 600 600 700 800 ≥900	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 1.00	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 1.00 1.00	ain 11.39					
Directional Deman Rate, v _{rpe} (veh, \$100 200 300 400 500 600 700 800 2900 iote: Interpolation to the fg, A fg, A	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V: V: V: TS directional Flow Rate, V, 2100 200 300 400 500 600 700 800 ≥9000 All	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 Level Terra Specific Dow 1.00 1.	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 0.99 1.00 1.00	ain 11.39					
Directional Deman Rate, V _{type} (veh, \$100 200 300 400 500 600 700 800 2900 iote: Interpolation to the fg, A fg, A	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V: V: V: TS directional Flow Rate, V, 2100 200 300 400 500 600 700 800 ≥9000 All	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 Level Terra Specific Dow 1.00 1.	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 1.00 1.00	ain 11.39					
Directional Deman Rate, v _{rpe} (veh, \$100 200 300 400 500 600 700 800 2900 vote: Interpolation to the fg, A fg, A	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V: V: V: TS directional Flow Rate, V, 2100 200 300 400 500 600 700 800 ≥9000 All	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 2: 38.3 porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 Level Terra Specific Dow 1.00	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 1.00 1.00	ain 11.39		X=	105		
Directional Deman Rate, Vrpc (veh. \$100 200 300 400 500 600 700 800 2900 Note: Interpolation to the fg, A fg, A	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V: V: V: TS directional Flow Rate, V, 2100 200 300 400 500 600 700 800 ≥9000 All	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 2: 38.3 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 1.00	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 1.00 1.00	ain 11.39		X= POSICION	105		
Directional Deman Rate, Vrpc (veh. \$100 200 300 400 500 600 700 800 2900 Note: Interpolation to the fg, A fg, A	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V: V: V: TS directional Flow Rate, V, 2100 200 300 400 500 600 700 800 ≥9000 All	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 2: 38.3 porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 Level Terra Specific Dow 1.00	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 1.00 1.00	11.39 TTSF) ain			105	Yo=	1.9
Directional Deman Rate, Vrpc (veh. \$100 200 300 400 500 600 700 800 2900 Note: Interpolation to the fg, A fg, A	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V: V: V: TS directional Flow Rate, V, 2100 200 300 400 500 600 700 800 ≥9000 All	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1.9 Level Terr. Specific Dow 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.0	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.80 0.85 0.90 0.96 0.97 1.00 1.00	11.39 TTSF) ain 1.9		POSICION		Yo= Y1=	1.9
Directional Deman Rate, v _{rpe} (veh, \$100 200 300 400 500 600 700 800 2900 iote: Interpolation to the fg, A fg, A	FFS FFS FFS demanda de 60 40 V: V: V: TS directional Flow Rate, V, 2100 200 300 400 500 600 700 800 ≥9000 All	2: 18.3 = BFFS - 1: 35.4 2: 38.3 1: porcentaje % 0 % 0 = 1: = 10 Level Terra Specific Dow 1.00 1.	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Rolling Terr 0.73 0.85 0.90 0.96 0.97 1.00 1.00 1.01 1.1 1.1 1.1 1.1 1.1 1.1	11.39 TTSF) ain 1.9		POSICION Xo=	100		



				4						
E _T direc		1.67								
E⊤ direc		1.88								
En direc		1								
En direc	cion 2	1								
-	1									
$f_{HV,PTSF} = \frac{1}{1 + P_T}$	(E 1)	n (1	- 1							
$_{-}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$	$(E_T - 1) +$	$\vdash P_R(I$	$E_R - 1$							
	Pt	0.11								
	Pr	0.4								
	V,ATSF1:	0.93								
Fi	HV,ATS2:	0.91								
Analizando par	ra el factor de	e la den	nanda de flu	jo						
	17									
$v_{i,PTSF} = \frac{1}{PHF}$	V_{i}									
$ ^{\circ_{i,PTSF}}$ $^{\circ}$ $^{\circ}$ $^{\circ}$ $^{\circ}$	$\times f_{-nrer}$	$\times f_{}$	prer							
	J g,FISF	J 11V	,FISF							
		402								
	V1,ATSF:	183								
	V2,ATSF:	125				-				
Opposing Demand Flow Rate,		P.	rcent No-Passin	a Zones						
V _o (pc/h)	≤ 20	40	60	80 80	100					
	FFS	≥ 65 ml/	h	-						
≤100 200	1.1 2.2	2.2 3.3	2.8 3.9	3.0 4.0	3.1 4.2					
400	1.6	2.3	2.7	2.8	2.9					
600 800	1.4 0.7	1.5	1.7 1.2	1.9 1.4	2.0 1.5					
1,000	0.6	0.8	1.1	1.1	1.2					
1,200 1,400	0.6	0.8	0.9 0.9	1.0 0.9	0.9					
≥1,600	0.6	0.7	0.7	0.9	0.8					
-188		= 60 ml/	h	3.0	2.0					
≤100 200	0.7 1.9	1.7 2.9	2.5 3.7	2.8 4.0	2.9 4.2					
400	1.4	2.0	2.5	2.7	3.9					
600 800	1.1 0.6	1.3 0.9	1.6 1.1	1.9 1.3	2.0 1.4					
1,000	0.6	0.7	0.9	1.1	1.2					
1,200 1,400	0.5 0.5	0.7	0.9 0.8	0.9	0.9					
≥1,600	0.5	0.6	0.7	0.7	0.7					
≤100	0.5	= 55 ml/ 1.2	2.2	2.6	2.7					
200	1.5	2.4	3.5	3.9	4.1					
400	1.3	1.9	2.4	2.7	2.8					
- 600 800	0.9 0.5	1.1 0.7	1.6 1.1	1.8 1.2	1.9 1.4					
1,000	0.5	0.6	0.8	0.9	1.1					
1,200 1,400	0.5 0.5	0.6	0.7 0.7	0.9 0.7	0.9					
≥1,600	0.5	0.6	0.6	0.6	0.7					
≤100	0.2	= 50 ml/ 0.7	1.9	2.4	2.5					
200	1.2	2.0	3.3	3.9	4.0					
400 600	1.1 0.6	1.6 0.9	2.2 1.4	2.6 1.7	2.7 1.9					
- 800	0.4	0.6	0.9	1.2	1.3					
	0.4	0.4	0.7	0.9	1.1					
1,000					0.8					
1,200	0.4	0.4	0.7 0.6	0.7						
	0.4 0.4 0.4	0.4	0.6	0.7 0.5	0.5					
1,200 1,400 ≥1,600	0.4 0.4 0.4 FFS	0.4 0.4 ≤ 45 ml/	0.6 0.5 h	0.7 0.5	0.5					
1,200 1,400	0.4 0.4 0.4	0.4	0.6	0.7						
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400	0.4 0.4 0.4 FFS 0.1 0.9 0.9	0.4 0.4 ≤ 45 ml/ 0.4 1.6 0.5	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5	2.4 4.0 2.7					
1,200 1,400 ≥1,600 =100 200 400 600 800	0.4 0.4 0.4 0.1 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3	0.4 0.4 ≤ 45 ml/ 0.4 1.6 0.5 0.3 0.3	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1	2.4 4.0 2.7 1.8 1.2					
1,200 1,400 21,600 5100 200 400 600 800 1,000	0.4 0.4 0.4 0.1 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3	0.4 0.4 ≤ 45 ml/ 0.4 1.6 0.5 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8	2.4 4.0 2.7 1.8 1.2					
1,200 1,400 ≥1,600 =100 200 400 600 800	0.4 0.4 0.4 0.1 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3	0.4 0.4 ≤ 45 ml/ 0.4 1.6 0.5 0.3 0.3	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1	2.4 4.0 2.7 1.8 1.2					
1,200 1,400 ≥1,600 =100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 ≥1,600	0.4 0.4 0.4 FFS 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 5 45 ml/ 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.6	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6	2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.6					
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 ≥1,600 Note: Interpolation of f _{6,675} for pc	0.4 0.4 0.4 FFS 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 5 45 ml/ 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.6	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6	2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.6					
1,200 1,400 ≥1,600 =100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 ≥1,600	0.4 0.4 0.4 FFS 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 5 45 ml/ 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.6	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6	2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.6					
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 ≥1,600 Note: Interpolation of f _{6,675} for pc	0.4 0.4 0.4 FFS 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 5 45 ml/ 0.4 1.6 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 and flow rate, and	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6	2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.6		V-	105		
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 ≥1,600 Note: Interpolation of f _{6,675} for pc	0.4 0.4 0.1 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 5 45 ml/ 0.4 1.6 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.6	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6	2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.6		X= POSICION	105		
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 ≥1,600 Note: Interpolation of f _{6,675} for pc	0.4 0.4 0.1 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 2 45 ml/ 0.4 1.6 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.3 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 13 13 13 13 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 Is		POSICION		Voc	0.70
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 ≥1,600 Note: Interpolation of f _{6,675} for pc	0.4 0.4 0.1 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 0.4 1.6 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 Variable of the second of	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo=	100	Yo= V1=	0.70
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 ≥1,600 Note: Interpolation of f _{6,675} for pc	0.4 0.4 0.1 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 0.4 1.0 0.4 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 tones, den X= ICION Xo= X1=	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.4 1.5 7 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200	Yo= Y1=	0.70 1.90
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 ≥1,600 Note: Interpolation of f _{6,675} for pc	0.4 0.4 0.1 0.1 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 0.4 1.6 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 Variable of the second of	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo=	100		
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 2,1,600 Note: Interpolation of f _{61,675} for percommended.	0.4 0.4 0.4 0.9 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 0.4 1.0 0.4 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.X tones, den X= ICION Xo= X1= Y=	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.4 1.5 7 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 Note: Interpolation of ℓ _{61,675} for percommended.	0.4 0.4 0.4 0.9 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 0.4 1.0 0.4 1.0 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 2.0 EXAMPLE OF THE PROPERTY OF THE PRO	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.4 1.5 7 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
1,200 1,400 ≥1,600 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 Note: Interpolation of f _{61,675} for percommended.	0.4 0.4 0.4 0.9 0.9 0.9 0.4 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 0.4 1.0 0.4 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.X tones, den X= ICION Xo= X1= Y=	0.6 0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.4 1.5 7 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57 1.57	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 Note: Interpolation of f _{6,475} for percommended.	0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 V= ICION Xo= X1= Y= 39 76	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 Note: Interpolation of f _{6,475} for percommended.	0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 V= ICION Xo= X1= Y= 39 76	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
1,200 1,400 ≥1,600 ≤100 200 400 600 800 1,000 1,200 1,400 Note: Interpolation of ℓ _{61,675} for percommended.	0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 V= ICION Xo= X1= Y= 39 76	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
$\begin{array}{c} 1,200\\ 1,400\\ \hline \\ 1,400\\ \hline \\ 200\\ 400\\ 600\\ \\ 800\\ 1,200\\ 1,400\\ \hline \\ 1$	0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.4 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
$\begin{array}{c} \frac{1,200}{1,400} \\ \frac{1,400}{21,600} \\ \hline \\ & 200 \\ 400 \\ 600 \\ 600 \\ 1,000 \\ 1,000 \\ 1,40$	0.4 0.4 0.4 0.4 0.1 0.9 0.9 0.9 0.9 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.0 0.776(v _{d,A}	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
$\begin{array}{c} 1,200\\ 1,400\\ \hline \\ 1,400\\ \hline \\ 200\\ 400\\ 600\\ \\ 800\\ 1,200\\ 1,400\\ \hline \\ 1$	0.4 0.4 0.4 0.4 0.1 0.9 0.9 0.9 0.9 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.0 0.776(v _{d,A}	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.4 1.0 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
$\begin{array}{c} \frac{1,200}{1,400} \\ \frac{1,400}{21,600} \\ \hline \\ & 200 \\ 400 \\ 600 \\ 600 \\ 1,000 \\ 1,000 \\ 1,40$	0.4 0.4 0.4 0.4 0.1 0.9 0.9 0.9 0.9 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.0 0.776(v _{d,A}	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
$\begin{array}{c} \frac{1,200}{1,400} \\ \frac{1,400}{21,600} \\ \hline \\ & 200 \\ 400 \\ 600 \\ 600 \\ 1,000 \\ 1,000 \\ 1,40$	0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
$\begin{array}{c} \frac{1,200}{1,400} \\ \frac{1,400}{21,600} \\ \\ & \frac{100}{200} \\ \frac{400}{400} \\ 000 \\ 000 \\ 000 \\ 1,200 \\ $	0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
$\begin{array}{c} 1,200\\ 1,400\\ \hline & 1,400\\ \hline & 1,000\\ \hline & 200\\ 400\\ 600\\ \hline & 800\\ 1,200\\ \hline & 1,400\\ \hline & 1,400\\$	0.4 0.4 0.4 0.4 0.1 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 1.0 0.7 0.5 0.1 ls		POSICION Xo= X1=	100 200		
1,200 1,400 21,000 200 400 600 1,000 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 Ante: Interpotation of f _{0,400} for perfection of f ₀	0.4 0.4 0.4 0.4 0.1 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.6 0.5 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest Yo= Y1=	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.1 1.0 0.7 0.6 0.70 1.90		POSICION Xo= X1=	100 200		
1,200 1,400 21,000 200 400 600 1,000 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 Ante: Interpotation of f _{0,400} for perfection of f ₀	0.4 0.4 0.4 0.4 0.1 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.6 0.5 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest Yo= Y1=	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 0.7 0.7 0.6 0.70 1.90		POSICION Xo= X1=	100 200		
$\begin{array}{c} 1,200\\ 1,400\\ \hline \\ 1,400\\ \hline \\ 200\\ 400\\ 000\\ \hline \\ 800\\ 1,200\\ \hline \\ 1,200\\ 1,400\\ \hline \\ 1,200\\ \hline \\ 1,400\\ \hline \\$	0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.6 0.5 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest Yo= Y1=	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 0.7 0.7 0.6 0.70 1.90		POSICION Xo= X1=	100 200		
1,200 1,400 21,000 200 400 600 1,000 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 1,400 1,200 Ante: Interpotation of f _{0,400} for perfection of f ₀	0.4 0.4 0.4 0.4 0.7 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.6 0.5 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest Yo= Y1=	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 0.7 0.7 0.6 0.70 1.90		POSICION Xo= X1=	100 200		
$\begin{array}{c} 1,200 \\ 1,400 \\ \hline & 1,400 \\ \hline & 1,400 \\ \hline & 200 \\ 400 \\ 600 \\ 800 \\ 1,200 \\ 1,400 \\ 1,200 \\ 1,200 \\ 1,200 \\ 1,200 \\ \hline & 1,200 \\ 1,200 \\ 1,200 \\ \hline & 1,200 \\ 1,2$	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.1 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.6 0.5 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.5 h 1.7 3.1 2.0 1.3 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157 100 200 1.3864	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest Yo= Y1=	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 0.7 0.7 0.6 0.70 1.90		POSICION Xo= X1=	100 200		
$\begin{array}{c} 1,200 \\ 1,400 \\ \hline & 1,400 \\ \hline & 1,000 \\ \hline & 200 \\ 400 \\ 600 \\ & 1,000 \\ \hline & 1,000 \\ 1,200 \\ 1,400 \\ \hline & 1,400 \\ 1,400 \\ \hline & 1,400 \\$	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.1 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9 0.9	0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.4 0.6 0.5 0.5 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3 0.3	0.6 0.5 1.7 3.1 2.0 3.1 0.8 0.6 0.6 0.6 0.4 157	0.7 0.5 2.2 3.8 2.5 1.7 1.1 0.8 0.7 0.6 0.4 d FFS to the nearest Yo= Y1=	0.5 2.4 4.0 2.7 1.8 1.2 1.1 0.7 0.7 0.6 0.70 1.90		POSICION Xo= X1=	100 200		



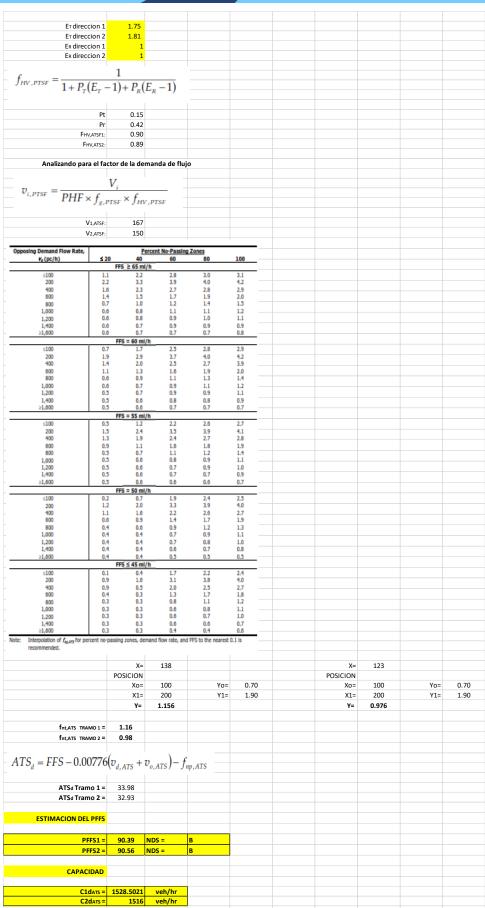




E _T direc	cion 1 1.75							
E _T direc	cion 2 1.77	•						
Er direc	cion 1	1						
Er direc	cion 2	<mark>1</mark>						
	1							
$f_{HV,PTSF} = \frac{1}{1 + P_T}$	() -	(= -X						
$-1+P_T$	$(E_T-1)+P_E$	(E_R-1)						
	Pt 0.0	٥						
	Pr 0.4							
FH	/,ATSF1: 0.9							
	IV,ATS2: 0.9							
	,							
Analizando par	a el factor de la d	emanda de flu	ıjo					
	V_{\cdot}							
$v_{i,PTSF} = \frac{1}{PHF}$, f ' v f							
	$J_{g,PTSF} \sim J_{I}$	IV ,PTSF						
	/1,ATSF: 15							
\	/2,ATSF: 15	5						
Opposing Demond Company		Darract No. 5	na Zonce					
Opposing Demand Flow Rate, V _o (pc/h)	≤20 4	Percent No-Passir 60	ng Zones 80	100				
	FFS ≥ 65	mi/h						
≤100 200	1.1 2. 2.2 3.		3.0 4.0	3.1 4.2				
400	1.6 2.	3 2.7	2.8	2.9				
600 800	1.4 1. 0.7 1.		1.9 1.4	2.0 1.5				
1,000	0.6 0.	8 1.1	1.1	1.2				
1,200 1,400	0.6 0. 0.6 0.		1.0 0.9	1.1 0.9				
≥1,600	0.6 0.	7 0.7	0.7	0.8				
≤100	0.7 1.		2.8	2.9				
200	1.9 2.	9 3.7	4.0	4.2				
400 600	1.4 2. 1.1 1.		2.7 1.9	3.9 2.0				
800	0.6 0.	9 1.1	1.3	1.4				
1,000 1,200	0.6 0. 0.5 0.		1.1 0.9	1.2				
1,400	0.5 0.	6 0.8	0.8	0.9				
≥1,600	0.5 0. FFS = 55		0.7	0.7				
≤100	0.5 1.	2 2.2	2.6	2.7				
200 400	1.5 2. 1.3 1.	4 3.5 9 2.4	3.9 2.7	4.1 2.8				
600	0.9 1.	1 1.6	1.8	1.9				
800 1,000	0.5 0. 0.5 0.		1.2 0.9	1.4				
1,200	0.5 0.	6 0.7	0.9	1.0				
1,400 ≥1,600	0.5 0. 0.5 0.		0.7 0.6	0.9				
_	FFS = 50	nl/h						
≤100 200	0.2 0. 1.2 2.		2.4 3.9	2.5 4.0				
400	1.1 1.	5 2.2	2.6	2.7				
600 800	0.6 0. 0.4 0.		1.7 1.2	1.9				
1,000	0.4 0.	4 0.7	0.9	1.1				
1,200 1,400	0.4 0. 0.4 0.		0.8 0.7	1.0 0.8				
≥1,600	0.4 0.	4 0.5	0.5	0.5				
≤100	FFS ≤ 45 0.1 0.		2.2	2.4				
200	0.9 1.	5 3.1	3.8	4.0				
400 600	0.9 0. 0.4 0.		2.5 1.7	2.7 1.8				
800	0.3 0.	3 0.8	1.1	1.2			-	
1,000 1,200	0.3 0. 0.3 0.		0.8 0.7	1.1 1.0				
1,400	0.3 0.	3 0.6	0.6	0.7				
≥1,600 Note: Interpolation of f _{et-478} for pe			0.4 nd FFS to the nearest					
recommended.	and passing surface							
	X	= 137			X=	133		
	POSICIO				POSICION			
	Xo	= 100	Yo=	0.70	Xo=	100	Yo=	0.70
	X1	= 200	Y1=	1.90	X1=	200	Y1=	1.90
	Y:	1.144			Υ=	1.096		
fnt,ATS TRA								
fnt,ATS TRA	MO 2 = 1.10							
		\						
$-ATS_d = FFS - 0.00$	0776(v, ATC +	$v_{o,ATS}$) – 1	f _{m, ATS} —					
d	(a,A15	U,AIS) J	пр,1110				-	
ATS _d Tran	no 1 = 32.26							
ATSd Tran								
Alguildii	32.10							
ESTIMACION DEL	PFFS							
LOTHINGION DEL								
PI	FS1 = 90.02		NDS =	В				
	FS2 = 90.11		NDS =	В				
-	50.11							
CAPAC	IDAD							
САРАС	IDAD							
	IDAD dats = 1592.237	4 veh/hr						
C1								



		CAL	CULO NIVEL I	DE SERVICIO Y CA	APACIDAD TI	RAMO YANA	HUARA CON IRI			
atos										
Volumen de demai	nda:	261	veh/h					185	100%	
Direccion dividida:		53/47						111	X	
FHP:		0.92						111	X	
		Plano						X =	0.6	
Tipo de terreno:								X =	0.6	
% Camion:		15								
% RVs:		42							2.85	
Ancho de carril:		9.35								
Berma utilizable:			ft							
BFFS:		56	mi/h							
Puntos de acceso:		0	puntos/mi							
Zona de prohibido	el paso:	20	%							
RI 1:		5.2								
RI 2:		3.57								
stimacion del FFS										
Stilliacion aci i i s										
Lane Width (ft)	≥0 <2	<u>Sho</u> ≥2 <4	ulder Width (fl >		≥6					
≥9 <10	6.4	4.8		3.5	2.2					
≥10 <11	5.3	3.7		2.4	1.1					
≥ 11 <12 ≥12	4.7 4.2	3.0 2.6			0.4					
Access Points p	er Mile (Two Dir	ections)	Reduct	tion in FFS (mi/h)						
	0			0.0						
	10 20			2.5 5.0						
	30			7.5						
	40			10.0						
Note: Interpolation to	to the nearest 0.1 is n	ecommended.								
			- /1							
	fls:		mi/h							
	Fa:		mi/h							
	Fr 1:	19.33		Fr 1:	12.01	mi/h				
	Fr 2:	21.31		Fr 2:	13.24	mi/h				
	FFS =	$BFFS - f_{LS}$	- f							
		DITO JE	S JA							
	FFS 1:	37.59	mi/h							
	FFS 2:									
Aiusto de				seguimiento (PT	·CE\					
Ajuste de	: uemanua uei	porcentaje u	ei deilipo de	seguimento (Pi	эгј					
	V1=		veh/h							
	V2=	123	veh/h							
Directional Dema	and Flow	Level Terrain	and							
Rate, v _{vph} (ve	h/h) 5	Specific Down	grades	Rolling Terra	in					
≤100 200		1.00 1.00		0.73 0.80						
300		1.00		0.85						
400		1.00		0.90						
500 600		1.00 1.00		0.96 0.97						
000	I	1.00		0.99						
700	- 1									
700 800		1.00		1.00						
700 800 ≥900	the nearest 0.01 is re	1.00 1.00	_	1.00 1.00						
700 800 ≥900 Note: Interpolation to		1.00 1.00 ecommended.		1.00 1.00						
700 800 ≥900 Note: Interpolation to	ATS direccion 1	1.00 1.00 ecommended.		1.00						
700 800 ≥900 Note: Interpolation to		1.00 1.00 ecommended.		1.00						
700 800 ≥900 Note: Interpolation to	ATS direccion 1	1.00 1.00 ecommended.		1.00						
700 800 ≥900 Note: Interpolation to	ATS direccion 1	1.00 1.00 ecommended.		1.00						
700 800 ≥900 Note: Interpolation to	ATS direccion 1: ATS direccion 2:	1.00 1.00 ecommended.		1.00						
700 800 ≥900 Note: Interpolation to	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De	1.00 1.00 ecommended.	vel and Specif Downgrade	1.00						
700 800 ≥900 Note: Interpolation to fg, J	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, V _{sph} ≤100	1.00 1.00 ecommended.	evel and Specif Downgrade 1.1	1.00 Rollin 1.9	ng .					
700 800 ≥900 Note: Interpolation to fg, J	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, V _{sub} ≤100 200 300	1.00 1.00 ecommended.	ovel and Specif Downgrade 1.1 1.1	1.00 Rellin 1.9 1.8 1.7	ig					
700 800 ≥900 iote: Interpolation to fg, fg, J	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, V ₁₀₀ ≤100 300 400	1.00 1.00 ecommended.	evel and Specific Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.1	1.00 Fic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6	ig					
700 800 ≥900 Note: Interpolation to fg, J	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, V _{sub} ≤100 200 300	1.00 1.00 ecommended.	ovel and Specif Downgrade 1.1 1.1	1.00 Rellin 1.9 1.8 1.7	ig					
700 800 ≥900 Note: Interpolation to fg, fg, I	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, Vijon \$100 \$200 \$300 \$400 \$500 \$600 \$700	1.00 1.00 ecommended.	Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0	1.00 Fic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0	ig					
700 800 ≥900 iote: Interpolation to fg, fg, J	ATS direccion 1: ATS direccion 2: Directional De Flow Rate, V _{ion} ≤100 200 300 400 500 600 700 800	1.00 1.00 ecommended.	evel and Specif Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0	1.00 Rellin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0	ig					
700 800 ≥900 iote: Interpolation to fg, fg, J	ATS direction 1: ATS direction 2: Directional De Flow Rate, Vijon \$100 \$200 \$300 \$400 \$500 \$600 \$700	1.00 1.00 ecommended.	Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0	1.00 Fic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0	ng					
700 800 ≥900 4ote: Interpolation to fg, fg, A Vehicle Type Trucks, E ₇ RVs, E _R	ATS direccion 1: ATS direccion 2: Directional De Flow Rate, V _{sph} ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900	1.00 1.00 ecommended. 1 1 1 emand (veh/h)	evel and Specif Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0	1.00 Fic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0	ig					
700 800 ≥900 vote: Interpolation to fg, fg, A Vehicle Type Trucks, E ₇ RVs, E _R	ATS direccion 1: ATS direccion 2: Directional De Flow Rate, V _{Ipo} , ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	1.00 1.00 ecommended. 1 1 1 emand (veh/h)	evel and Specif Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0	1.00 Fic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0	ig					
700 800 ≥900 vote: Interpolation to fg, fg, A Vehicle Type Trucks, E ₇ RVs, E _R	ATS direccion 1: ATS direccion 2: Directional De Flow Rate, V _{Ipo} , ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	1.00 1.00 ecommended. 1 1 1 emand (veh/h)	evel and Specif Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0	1.00 Fic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0	ig		X=	123		
700 800 ≥900 Note: Interpolation to fg, fg, A Vehicle Type Trucks, E _T RVs, E _R	ATS direccion 1: ATS direccion 2: Directional De Flow Rate, V _{Ipo} , ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	1.00 1.00 ecommended. 1 1 1 cmand (veh/h) cmmended.	vel and Specif Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0	1.00 Fic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0	ig		X= POSICION	123		
700 800 ≥900 Note: Interpolation to fg, fg, I Vehicle Type Trucks, E ₇ RVs, E _R	ATS direccion 1: ATS direccion 2: Directional De Flow Rate, V _{Ipo} , ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	1.00 1.00 ecommended. 1 1 1 emand (veh/h) commended. X=	vel and Specif Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0	1.00 Fic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0	1.9			123	Yo=	1.9
700 800 ≥900 Note: Interpolation to fg, fg, I Vehicle Type Trucks, E ₇ RVs, E _R	ATS direccion 1: ATS direccion 2: Directional De Flow Rate, V _{Ipo} , ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	emand (veh/h) Emand (veh/h) Emand (veh/h) Emand (veh/h) Emand (veh/h)	rvel and Specif Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0 1.	1.00 Fic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0 Yo=	1.9		POSICION Xo=	100		
700 800 ≥900 Note: Interpolation to fg, fg, A Vehicle Type Trucks, E ₇ RVs, E _R	ATS direccion 1: ATS direccion 2: Directional De Flow Rate, V _{Ipo} , ≤100 200 300 400 500 600 700 800 ≥900 All	amand (veh/h) Le	rvel and Specif Downgrade 1.1 1.1 1.1 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0	1.00 Fic Rollin 1.9 1.8 1.7 1.6 1.4 1.2 1.0 1.0 1.0			POSICION		Yo= Y1=	1.9





ANEXO G: CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN DEL RUGOSÍMETRO MERLÍN



Principal: Calle Yahuar Huaca Nro. 215 - Urb. San Agustin II Etapa - Comas - Lima Sucursal: Calle Sinchi Roca Nro. 1320 - La Victoria - Chiclayo - Lambayeque Teléfono: 913028621 - 913028623 - 913028624 Oficina: (511) 502 - 2226 / (511) 502 - 2224 E- mail: ventas@perutest.com.pe Web: www.perutest.com.pe



PERUTEST S.A.C

CALIBRACIÓN Y MANTENIMIENTO DE EQUIPOS E INSTRUMENTOS DE LABORATORIO SUELOS - MATERIALES - CONCRETOS - ASFALTOS - ROCAS - FISICA- QUÍMICA RUC Nº 20602182721

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN PT - LL - 1 - 2019

Área de Metrología Laboratorio de Longitud

Página 2 de 5

6. Método de Calibración

La calibración se realizó empleando el método de comparación directa entre los Bloques Patrones de longitud y la Cinta Métrica versus la indicación de la escala gráfica del equipo a calibrar, para verificar la relación entre medidas.

7. Lugar de calibración

Laboratorio de Longitud de PERUTEST S.A.C.

Calle Yahuar Huaca Nro. 215 Urb San Agustin II Etapa - Comas - Lima

8. Condiciones Ambientales

	Inicial	Final
Temperatura	22.5	22.6
Humedad Relativa	65 %	65.%



9. Patrones de referencia

Los resultados de la calibración son trazables a la Unidad de Medida de los Patrones Nacionales de Longitud del Servicio Nacional de Metrología SNM - INDECOPI en concordancia con el Sistema Internacional de Unidades de Medidas (SI) y el Sistema Legal de Unidades del Perú (SLUMP).

Trazabilidad	Patrón utilizado	Certificado de calibración	
INACAL	BLOQUES PATRON DE LONGITUD MARCA: INSIZE	LLA-C-070-2018	
METROIL	WINCHA DE 5 METROS MARÇA: STANLEY	L-0655-2018	
METROIL	"PIE DE REY DIGITAL de 200 mm MARCA: INSIZE"	L-0656-2018	

10. Observaciones

Se colocó una etiqueta autoadhesiva con la indicación de CALIBRADO.

Principal: Calle Yahuar Huaca Nro. 215 - Urb. San Agustin II Etapa - Comas - Lima Sucursal: Calle Sinchi Roca Nro. 1320 - La Victoria - Chiclayo - Lambayeque Teléfono: 913028621 - 913028623 - 913028624 Oficina: (511) 502 - 2226 / (511) 502 - 2224 E- mail : ventas@perutest.com.pe Web: www.perutest.com.pe





PERUTUST S.A.C

CALIBRACIÓN Y MANTENIMIENTO DE EQUIPOS E INSTRUMENTOS DE LABORATORIO SUELOS - MATERIALES - CONCRETOS - ASFALTOS - ROCAS - FISICA- QUÍMICA RUC Nº 20602182721

> CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN PT - LL - 1 - 2019

> > Página 3 de 3

Área de Metrologia

Laboratorio de Longima

11. Resultados de Medición

VALORES EN ELEVACIONES

VALOR PATRON (mm)	INDICACION DE LA ESCALA GRAFICA (RIN)	RELACIÓN Movie Pivote) Pivote Puntero
1.0	10.0	10.0
2.0	20.0	10.0
3.0	30.0	10.0
4.0	40.0	10.0
5.0	50.0	10.0
6.0	60.0	10.0
7.0	70.0	10.0
8.0	80.0	10.0
9.0	90.0	10.0
10.0	100.0	10.0

VALORES EN DEPRESIONES

INDICACION DE LA ESCALA GRAFICA (mm.)	RELACIÓN Movil-Pivote / Pivote- Pantero
10.0	10.0
20.0	10.0
30.0	10.0
40.0	10.0
50.0	10.0
60.0	10.0
70.0	10.0
80.0	10.0
90.0	10.0
	10.0 20.0 30.0 40.0 50.0 60.0 70.0

Relación Promedio: 1:10

Relación Promedio: 1:10

Posiciones	Longitud (mm.)
MOVIL 1 - PIVOTE	100
PIVOTE - PUNTERO	1000.1

Nota 1.- El equipo posee una escala gráfica con divisiones de 5 mm de espesor cada una.

Nota 2.- El equipo presenta una pastilla para el F.C. del ensayo de 6.05 mm de espesor.

100
1000.1
LABORATORIO
LABORATORIO
PERU

Fin del documento

Principal; Calle Yahuar Huaca Nro. 215 - Urb. San Agustin II Etapa - Comas - Lima Sucursal: Calle Sinchi Roca Nro. 1320 - La Victoria - Chiclayo - Lambayeque Teléfono: 913028621 - 913028623 - 913028624 Oficina: (511) 502 - 2226 / (511) 502 - 2224 E- mail: ventas@perutest.com.pe Web: www.perutest.com.pe



ANEXO H: FOTOGRAFÍAS

Figura 14 *Medican del ancho de la vìa*



Figura 15 *Medición de la berma lateral*





Figura 16Levantamiento de información en el tramo Lamay



Figura 17Levantamiento de información en el tramo Yucay





Figura 18Levantamiento de información en el tramo Pisac



Figura 19Levantamiento de información en el tramo Calca





Figura 20Levantamiento de información en el tramo Calca

