

ANEJO 06. TRAZADO, VÍA Y PLATAFORMA

Índice

1. INTRODUCCIÓN.....	5	5.7.2. ACABADO DE ASFALTO.....	14
2. CRITERIOS DE DISEÑO DEL TRAZADO	5	ANEXO 1 LISTADOS DE TRAZADO.....	15
2.1. INTRODUCCIÓN	5	1. PLANTA RAMAL MARRITURRI VÍA DERECHA	17
2.2. TRAZADO EN PLANTA	5	2. PLANTA RAMAL MARRITURRI VÍA IZQUIERDA.....	19
2.2.1. ANCHO DE VÍA	5	3. PLANTA RAMAL ALDAIA VÍA DERECHA.....	21
2.2.2. RADIO MÍNIMO.....	5	4. PLANTA RAMAL ALDAIA VÍA IZQUIERDA	22
2.2.3. PERALTE MÁXIMO	5	5. PLANTA RAMAL COCHERA VÍA DERECHA.....	23
2.2.4. LONGITUD DE CURVAS DE TRANSICIÓN	5	6. PLANTA RAMAL COCHERA VÍA IZQUIERDA.....	24
2.3. TRAZADO EN ALZADO	5	7. ALZADO RAMAL MARRITURRI VÍA DERECHA.....	25
2.3.1. PENDIENTES.....	5	8. ALZADO RAMAL MARRITURRI VÍA IZQUIERDA	28
2.3.2. ACUERDOS VERTICALES	6	9. ALZADO RAMAL ALDAIA VÍA DERECHA	31
2.4. GÁLIBOS.....	6	10. ALZADO RAMAL ALDAIA VÍA IZQUIERDA.....	32
2.5. SECCIONES TIPO	7	11. ALZADO RAMAL COCHERAS VÍA DERECHA	33
2.5.1. SECCIÓN TRANSVERSAL TIPO PARA TRAYECTOS EN VÍA DOBLE CON POSTE CENTRAL	7	12. ALZADO RAMAL COCHERAS VÍA IZQUIERDA.....	33
2.5.2. SECCIÓN TRANSVERSAL TIPO PARA TRAYECTOS EN VÍA DOBLE CON POSTE LATERAL.....	7		
2.6. PARADAS	7		
2.6.1. SECCIÓN TRANSVERSAL TIPO PARA PARADAS CON ANDÉN CENTRAL	7		
2.6.2. SECCIÓN TRANSVERSAL TIPO PARA PARADAS CON ANDENES LATERALES.....	7		
2.7. RESUMEN DE LOS CRITERIOS DE TRAZADO	8		
3. DESCRIPCIÓN DEL TRAZADO	9		
3.1. TRAZADO CORREDOR	9		
3.2. RAMAL DE CONEXIÓN COCHERAS	9		
3.3. PARADAS A LO LARGO DEL TRAZADO	10		
4. AFECCIONES A LA LÍNEA TRANVIARIA ACTUAL.....	10		
5. SUPERESTRUCTURA	12		
5.1. TENDIDO DE VÍA	12	Figura 1. Afección a la línea existente: tramo Parlamento - Lovaina	10
5.2. CARRIL	12	Figura 2. Afección a infraestructura existente en torno a la parada de Lovaina.	11
5.3. PERFILES	12	Figura 3. Afección a infraestructura existente en Sancho el Sabio.	11
5.4. RIOSTRA Y ANCLAJE LATERAL DE VÍA	13	Figura 4. Afección a infraestructura existente en Salburua	11
5.5. MORTERO DE NIVELACIÓN Y JUNTA DE SELLADO SUPERFICIAL.....	13	Figura 5. Secciones de carril RI60N a la izquierda y de carril UIC54 a la derecha.	12
5.6. APARATOS DE VÍA.....	13	Figura 6. Disposición de aparatos de vía a lo largo de la línea.	13
5.7. REVESTIMIENTO DE LA VÍA	13	Figura 7. Revestimiento con césped en la línea existente en Vitoria-Gasteiz.	14
5.7.1. REVESTIMIENTO CON CÉSPED	14	Figura 8. Revestimiento con asfalto fundido pulido en la línea existente en Vitoria-Gasteiz.	14
		Figura 9. Revestimiento asfáltico en la línea existente en Vitoria-Gasteiz.	14

Índice de tablas

Tabla 1. Parámetros de radio de curvatura.	5
Tabla 2. Velocidades de circulación en función del radio de curvatura.	5
Tabla 3. Parámetros de longitud de clostoide.	5
Tabla 4. Parámetros de pendientes longitudinales.	6
Tabla 5. Parámetros de acuerdos verticales.	6
Tabla 6. Parámetros de semianchos en función del radio de curvatura.	6
Tabla 7. Parámetros de distancia entre ejes en función del radio de curvatura.	6
Tabla 8. Parámetros de alturas.	6
Tabla 9. Parámetros geométricos en las paradas.	7
Tabla 10. Resumen de parámetros de trazado.	8
Tabla 11. Tipología de paradas en la extensión de la línea tranviaria a Zabalgana.	10

1. INTRODUCCIÓN

El objeto del presente anexo es la descripción y justificación del trazado de la extensión de la ampliación de Vitoria-Gasteiz a Zabalgana y el acceso a las cocheras. Se tienen en consideración en los cálculos los criterios de proyectos ya realizados para el tranvía de Vitoria-Gasteiz, de forma que el diseño de la nueva extensión cuente con unas características similares a las del resto de la red tranviaria de la ciudad.

Además, el presente anexo también tiene por objeto la definición del sistema de plataforma tranviaria propuesta para la extensión del tranvía a Zabalgana y el acceso a cocheras. La superestructura de vía representa una interfaz entre la infraestructura y el material móvil y condiciona, en gran parte, la calidad de rodamiento y el mantenimiento del sistema. La elección de un sistema de vía u otro, así como su ejecución son claves para la vida del tranvía y los costos de mantenimiento y explotación.

Radios (m)	Velocidad máxima (km/h)
15	11,2
25	14,5
30	15,9
40	18,4
50	20,5
75	25,1
100	29,0
150	35,5
200	41,0
300	50,0

Tabla 2. Velocidades de circulación en función del radio de curvatura.

2. CRITERIOS DE DISEÑO DEL TRAZADO

2.1. INTRODUCCIÓN

Los parámetros de diseño utilizados para la ampliación de la línea están en línea con los utilizados en tramos anteriores en el Tranvía de Vitoria-Gasteiz. Se considera una velocidad de proyecto de 50 km/h.

2.2. TRAZADO EN PLANTA

Para definir el trazado en planta se utilizan tres tipos de alineaciones: rectas, curvas circulares y clotoides, cuyos criterios de diseño se presentan a continuación.

2.2.1. ANCHO DE VÍA

El ancho de vía será de 1.000 mm.

2.2.2. RADIO MÍNIMO

Criterios curvas circulares	
Radio mínimo deseable	25 m
Radio mínimo absoluto	15 m

Tabla 1. Parámetros de radio de curvatura.

Las velocidades máximas permitidas en curvas horizontales, con aceleración centrífuga no compensada de 0,65 m/s² y sin peraltes, son, en función del radio, las siguientes:

2.2.3. PERALTE MÁXIMO

Dado el carácter enteramente urbano del trazado se propone como criterio general no peraltar las vías en curvas horizontales.

En tramos segregados o separados, el peralte se adaptará al de la propia urbanización o drenaje de la calle.

2.2.4. LONGITUD DE CURVAS DE TRANSICIÓN

La longitud de las clotoides deberá tener una longitud no menor de 12 m en condiciones normales y 9 metros como criterio excepcional.

Criterio curvas de transición	Mínimo	Excepcional
Unión por clotoides de longitud no menor de	12 m	9 m

Tabla 3. Parámetros de longitud de clotoide.

2.3. TRAZADO EN ALZADO

El trazado en alzado está constituido por dos tipos de alineaciones: rampas/pendientes y curvas de acuerdo, cuyos criterios de diseño se presentan a continuación.

2.3.1. PENDIENTES

La máxima inclinación posible viene determinada por las restricciones derivadas de la capacidad adherente de la rueda al carril y la potencia del material móvil. La pendiente máxima en la línea se calcula para una longitud

ilimitada y para que la circulación, parada y arranque del tranvía, con carga máxima de 8 viajeros de pie por metro cuadrado y todos los asientos ocupados, sea segura.

Criterios pendientes máximas	
Pendiente máxima en vía general	80 %o
Pendiente máxima en paradas y aparatos de vía	20 %o
Pendiente máxima en zonas de maniobras y estacionamiento	3 %o

Tabla 4. Parámetros de pendientes longitudinales.

2.3.2. ACUERDOS VERTICALES

El radio a utilizar para acuerdos verticales, suponiendo una velocidad de 50 km/h, es de 1.000 metros. En circunstancias especiales estos radios pueden reducirse hasta 350 metros para acuerdos cóncavos y hasta 450 metros para acuerdos convexos.

Criterios acuerdos verticales	
Normal	1.000 m
Mínimo cóncavo	350 m
Mínimo convexo	450 m

Tabla 5. Parámetros de acuerdos verticales.

2.4. GÁLIBOS

Los gálibos propuestos se encuentran en línea con los definidos en estudios informativos de otras líneas de Vitoria-Gasteiz (Abetxuko y Universidad), de cara a que los vehículos puedan circular por cualquiera de las líneas. Se consideran vehículos de cinco y siete módulos, presentando los de siete módulos una mejor inserción y siendo los de cinco módulos los más restrictivos. Se muestran a continuación los gálibos dinámicos en curvas horizontales y recta, desde el eje hasta los puntos críticos del tranvía:

Radio (m)	Semiancho interior de curva (m)	Semiancho exterior de curva (m)	Σ ancho (m)
15	2,16	2,28	4,44
25	2,04	2,14	4,18
50	1,78	1,86	3,64
100	1,64	1,71	3,35
200	1,56	1,64	3,20
300	1,54	1,61	3,15

Radio (m)	Semiancho interior de curva (m)	Semiancho exterior de curva (m)	Σ ancho (m)
∞	1,50	1,50	3,00

Tabla 6. Parámetros de semianchos en función del radio de curvatura.

Las distancias entre ejes de dos vías paralelas en curvas horizontales y recta serán, dependiendo de si el poste de catenaria se encuentra entre ambas vías o en los laterales:**Distancias entre ejes en doble vía**

Radio (m)	Distancias entre ejes (m)			
	Sin poste central		Con poste central	
	Deseable	Mínima	Deseable	Mínima
15	4,44	4,29	5,04	4,74
25	4,18	4,03	4,78	4,48
50	3,64	3,49	4,24	3,94
100	3,35	3,20	3,95	3,65
200	3,21	3,06	3,81	3,51
300	3,15	3,01	3,75	3,45
∞	3,00	2,85	3,60	3,30

Tabla 7. Parámetros de distancia entre ejes en función del radio de curvatura.

En cuanto a las alturas máximas que podrá tener la catenaria a lo largo del trazado se tomarán los siguientes valores.

Alturas máximas (gálibos)	
Altura mínima de catenaria	4,20 m
Altura máxima de catenaria	6,50 m
Altura de la LAC en cruces	5,85 m

Tabla 8. Parámetros de alturas.

2.5. SECCIONES TIPO

De acuerdo con la definición de los gálibos y entre ejes, se establece una sección transversal que permita una circulación segura.

2.5.1. SECCIÓN TRANSVERSAL TIPO PARA TRAYECTOS EN VÍA DOBLE CON POSTE CENTRAL

La anchura total de la plataforma será, por lo general, de 6,80 m. La distancia entre cada uno de sus bordes exteriores y el eje de la entrevía adyacente será de 1,75 m, existiendo entre los ejes de las dos entrevías una separación de 3,30 m, en los que está contenido el poste de sustentación de la catenaria. En situaciones donde el espacio disponible sea muy reducido se puede disminuir la distancia entre cada uno de sus bordes exteriores y el eje de la entrevía adyacente a 1,5 m., reduciéndose así la anchura total de la plataforma a unos 6,30 m.

2.5.2. SECCIÓN TRANSVERSAL TIPO PARA TRAYECTOS EN VÍA DOBLE CON POSTE LATERAL

La anchura total de la plataforma será de 6,5 m, repartidos en 1,75 m entre cada borde y 3,0 m de separación entre los ejes de las entrevías. Los postes se definen a 0,15 metros del borde de plataforma. En situaciones donde el espacio disponible sea muy reducido se puede disminuir la distancia entre cada uno de sus bordes exteriores y el eje de la entrevía adyacente a 1,5 m., reduciéndose así la anchura total de la plataforma a unos 6,00 m.

2.6. PARADAS

Se utilizan dos tipos de paradas: de andén lateral y de andén central, adaptadas a los nuevos vehículos de 7 módulos, con una longitud de 45 metros. Adicionalmente, se dispondrán dos rampas en cada extremo de 5m, permitiendo dotar de accesibilidad a todas las paradas del vehículo.

Sin embargo, considerando las necesidades operativas y con el objetivo de brindar a los conductores un margen de frenado más amplio, Euskotren ha solicitado que los andenes tengan una longitud ligeramente superior a los 40 metros. En respuesta a esta solicitud, ETS propone la implementación de andenes de 42 metros, a los cuales se les añadirán rampas de acceso de 5 metros en cada extremo para garantizar una movilidad segura y eficiente.

Como excepción, y teniendo en cuenta la singularidad de la parada de Lovaina, donde se llevará a cabo la conexión de la nueva línea tranviaria con la red existente, se mantendrá la longitud de los andenes en 40 metros para preservar la coherencia con las dimensiones de los andenes preexistentes, especialmente considerando que uno de ellos no sufrirá modificaciones. Además, siguiendo el mismo criterio y debido a restricciones de espacio, una de las rampas de acceso de estos andenes se reducirá a 2 metros para mantener la uniformidad geométrica

con otros andenes de la parada. No obstante, la otra rampa de acceso tendrá una longitud de 5 metros para asegurar la accesibilidad a los andenes.

2.6.1. SECCIÓN TRANSVERSAL TIPO PARA PARADAS CON ANDÉN CENTRAL

La distancia entre el borde exterior de la plataforma, y el eje de la entrevía adyacente, será de 1,75 m, siendo de 1,30 m entre este punto y el borde del andén correspondiente. El andén central tendrá una anchura mínima de 5,00 m. La sección será simétrica, teniendo por tanto una anchura mínima total de 11,10 m.

2.6.2. SECCIÓN TRANSVERSAL TIPO PARA PARADAS CON ANDENES LATERALES

La anchura mínima de un andén lateral será de 3,50 m. Desde el borde interior de éste al eje de la entrevía adyacente será de 1,30 m, estando separadas entre sí las dos entrevías 3,30 m si se dispone de poste de catenaria central o 3,00 m si en esa zona se dispone de poste de catenaria lateral. Dado que la sección será simétrica, su anchura mínima total incluyendo andenes será de 12,90 m o 12,60m en función de la situación del poste de catenaria.

Paradas	
Longitud de andén	42 m
Longitud rampa de acceso	5 m
Anchura andén lateral	3,50 m
Anchura andén central	5,00 m
Separación de andén al eje de vía	1,30 m

*Exceptuando en la parada de Lovaina que estará conformada por unos andenes de 40m, una rampa de 5m y otra de 2m

Tabla 9. Parámetros geométricos en las paradas.

2.7. RESUMEN DE LOS CRITERIOS DE TRAZADO

Se resumen a continuación los criterios definidos:

Criterios de trazado planta y alzado		
Ancho de vía (sin peralte)		1.000 m
Radio mínimo:	deseable	25 m
	absoluto	15 m
Unión por clooides de longitud mínima		12 m
Radios acuerdos verticales:	normal	1.000 m
	mínimo cóncavo	350 m
	mínimo convexo	450 m
Pendiente máxima:	en vía general	80 %
	paradas y aparatos de vía	20 %
	maniobras y estacionamiento	3 %
Separación mínima entre ejes de vía		3,00 m
Anchos de plataforma en recta:	vía única	3,50 m
	vía doble (sin postes)	6,50 m
	mínima vía doble vía doble (sin postes)	6,00 m
	vía doble (con postes)	6,80 m
	mínima vía doble (con postes)	6,30 m

Criterios de trazado planta y alzado		
Paradas:	longitud de andén	42 m
	longitud de rampa de acceso	5 m
	anchura andén lateral	3,50 m
	anchura andén central	5,00 m
	separación al eje de vía	1,30 m
Gálibos:	altura mínima de catenaria	4,20 m
	altura máxima de catenaria	6,50 m
	altura de la LAC en cruces	5,85 m

Tabla 10. Resumen de parámetros de trazado.

3. DESCRIPCIÓN DEL TRAZADO

La propuesta de trazado de la ampliación del tranvía a Zabalgana tiene una longitud de aproximadamente 3.100 metros para el tramo 1 y 1.400 metros para el tramo 2, ambas en Lovaina-Mariturri, y 1.100 metros para el ramal de Aldaia. Adicionalmente, tiene 600 metros para la conexión a las cocheras en Betoño.

Para la inserción del nuevo trazado tienen especial importancia las zonas de conexión con la vía existente. En este caso, la línea de Zabalgana conectará con el resto de líneas mediante desvíos en el entorno del parque de la catedral en las calles Magdalena y Sancho el Sabio. El objetivo de estas conexiones es permitir el movimiento de los trenes entre líneas, de cara a poder desplazar los tranvías a talleres cuando sea necesario, a destinar los vehículos a una u otra línea y a que los vehículos puedan dirigirse a las cocheras.

3.1. TRAZADO CORREDOR

El trazado del corredor consta de un tramo común de aproximadamente 2.400 metros desde Lovaina hasta la Avenida de Zabalgana, para posteriormente en la rotonda entre la Avenida de las Naciones Unidas y la Avenida Zabalgana bifurcarse en dos ramales, uno de aproximadamente 1.100 metros hasta Aldaia y otro de 2.100 metros hasta Mariturri.

El trazado propuesto empieza en la parada de Lovaina, donde los viajeros podrán hacer transbordo directo con el resto de las líneas tranviarias. El trazado atraviesa la Plaza Lovaina, para volver a girar hacia el oeste en la calle Adriano VI.

A partir de este punto el tranvía discurre por la parte sur de la calle Adriano VI donde tiene una parada después de la intersección con la calle Abendaño. Luego, el tranvía continúa en tramo recto hasta llegar a la intersección con la calle Bustinzuri, donde gira hacia el sur para colocarse en la zona oeste de la calle Bustinzuri y sigue en tramo recto hasta la parada con el mismo nombre de la calle y se ubica pocos metros antes del cruce con la calle Pintor Díaz de Olano.

Desde este punto el recorrido del tranvía gira por la zona de aparcamientos entre las calles Pintor Dublang y Ricardo Sacristán, donde sigue en tramo recto hasta cruzar por debajo del puente de Pedro Asúa. Luego sigue la calle Valentín de Berriotxoa respetando el bordillo de la acera norte, hasta cruzar el parque Ariznavarra donde se coloca la parada de Valentín de Berriotxoa. Posteriormente, el trazado gira por la Avenida Del Mediterráneo utilizando el lado este de la calle, después gira por el medio de la rotonda de Madre Teresa de Calcuta y Océano Pacífico. Continuando por la mediada de la calle Océano Pacífico.

A partir de la calle Océano Pacífico el tranvía gira hacia la Av. Zabalgana para realizar una parada en Borinbizarra. Luego continúa por Ave. Zabalgana por la mediana la hasta la rotonda de la Avenida de Naciones Unidas, donde la línea se bifurca en dos ramales.

Por una parte, el ramal de Mariturri sigue hacia el sur para discurrir por la mediana de la Avenida de Zabalgana, donde se encuentra la parada de Zabalgana. Posteriormente el trazado gira hacia al oeste hacia la Avenida de los Derechos Humanos y antes de la rotonda con la Avenida Reina. El trazado continúa por la Avenida de los Derechos Humanos hasta el giro hacia el sur en la Avenida Iruña Veleia. Nada más pasar el giro se encuentra la parada de Iruña Veleia y posteriormente el trazado continúa hasta el cruce con la Avenida Reina Sofía. Finalmente, el trazado gira desde Iruña Veleia hacia el este en la Avenida Reina Sofía, donde se encuentra la última parada del ramal, Mariturri.

Por otra parte, el ramal de Aldaia gira hacia el oeste por la Avenida de las Naciones Unidas desde la rotonda de Avenida de Zabalgana con la Avenida de las Naciones Unidas. En este ramal el sistema dispone de otras dos paradas.

El número total de paradas es de 11, de las cuales 5 se encuentran en el tramo común, 2 en el ramal de Aldaia y 4 en el ramal de Mariturri. La distancia media entre paradas es de 556 metros.

3.2. RAMAL DE CONEXIÓN COCHERAS

La conexión a las cocheras tiene una longitud de 600 metros aproximadamente y está previsto que se realice como una actuación conjunta y completa con las cocheras, que deberán estar operativas para la puesta en servicio de la ampliación tranviaria a Zabalgana, debido a la necesidad de albergar los tranvías necesarios para la explotación de esta nueva línea. Posteriormente, será preciso modificar los talleres en Ibaiondo para ampliar el número de vías de revisión.

El recorrido para la conexión cocheras inicia desde la parada existente en Salburua donde se prolonga a lo largo de la mediada de la Avenida 8 de marzo hasta la intersección con la Ave. Londres, donde el tranvía gira hacia el norte y se coloca en la acera del lado este. Luego, gira por 35 metros de la calle Helsinki y vuelve a girar a la mediana de la calle Cuenca del Deba, donde se ubica la siguiente parada. En la rotonda siguiente, le da acceso a la parcela de la cochera en Betoño.

La conexión a las cocheras tiene una sola parada en la calle Cuenca del Deba.

3.3. PARADAS A LO LARGO DEL TRAZADO

	Parada	Tipología
Tramo Común	Lovaina	Lateral
	Adriano VI	Lateral
	Bustinzuri	Lateral
	Valentín de Berriotxoa	Lateral
	Borinbizkarra	Lateral
Ramal Mariturri	Zabalgana	Lateral
	Derechos Humanos	Lateral
	Iruña Veleia	Lateral
	Mariturri	Lateral
Ramal Aldaia	Naciones Unidas	Lateral
	Aldaia	Lateral
Ramal Cocheras	Cuenca del Deba	Central

Tabla 11. Tipología de paradas en la extensión de la línea tranviaria a Zabalgana.

4. AFECCIONES A LA LÍNEA TRANVIARIA ACTUAL

Algunos de los tramos existentes del tranvía de Vitoria-Gasteiz, actualmente en servicio, se verán afectados y será necesario modificarlos para adaptarlos al nuevo trazado. Las modificaciones sobre el trazado existente son:

- ❖ Se verá afectada la línea existente unos 90 metros antes de la parada de Lovaina para la colocación de un escape entre las paradas existente de Parlamento y Lovaina. La inclusión de dicho escape exige levantar unos 40 metros de vía verde en ambos para la colocación de los aparatos de vía, modificar la catenaria en el tramo afectado, que incluye la reubicación de postes y sus cimentaciones y el seccionamiento eléctrico existente. Adicionalmente será necesario añadir una nueva señalización tranviaria para esta nueva zona de maniobra generada. Todas estas modificaciones conllevarán la paralización del servicio tranviario existente al menos un par de meses. La minimización de la afección del servicio se estudiará en detalle en el proyecto constructivo.

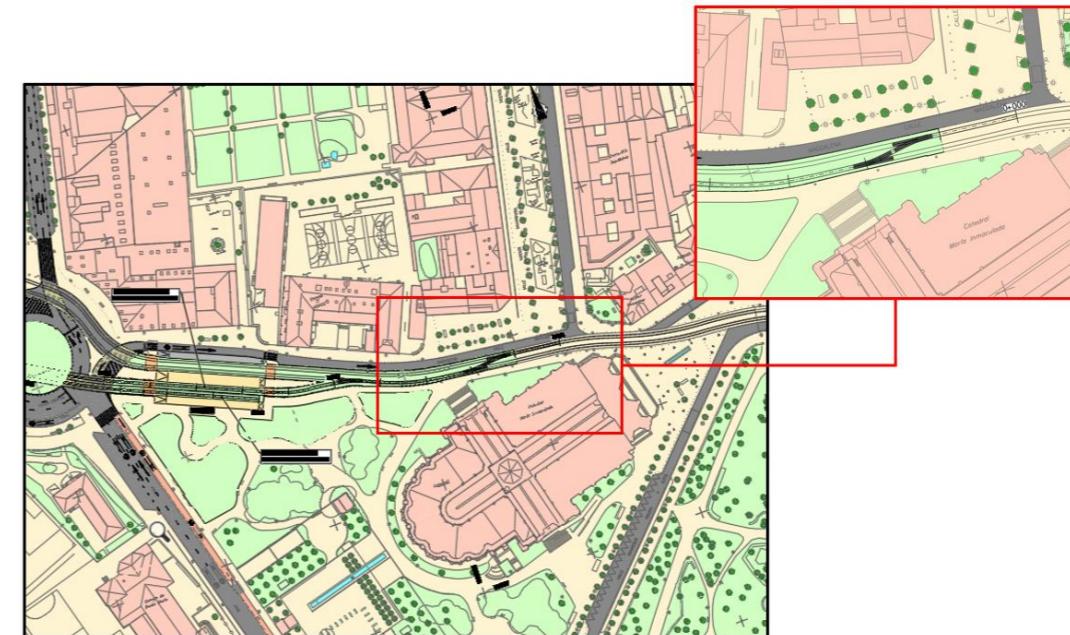


Figura 1. Afección a la línea existente: tramo Parlamento - Lovaina

- ❖ Se verá afectado igualmente, el tramo junto a la parada existente de Lovaina, de cara a colocar el desvío planteado que conectarás las vías de las líneas actuales que circulan por la calle Magdalena con las nuevas vías de la extensión del tranvía a Zabalgana. Las afecciones serán las mismas que en el punto anterior y se aconsejan que se realicen de manera coordinada como una actuación conjunta para minimizar el tiempo de paralización del servicio.

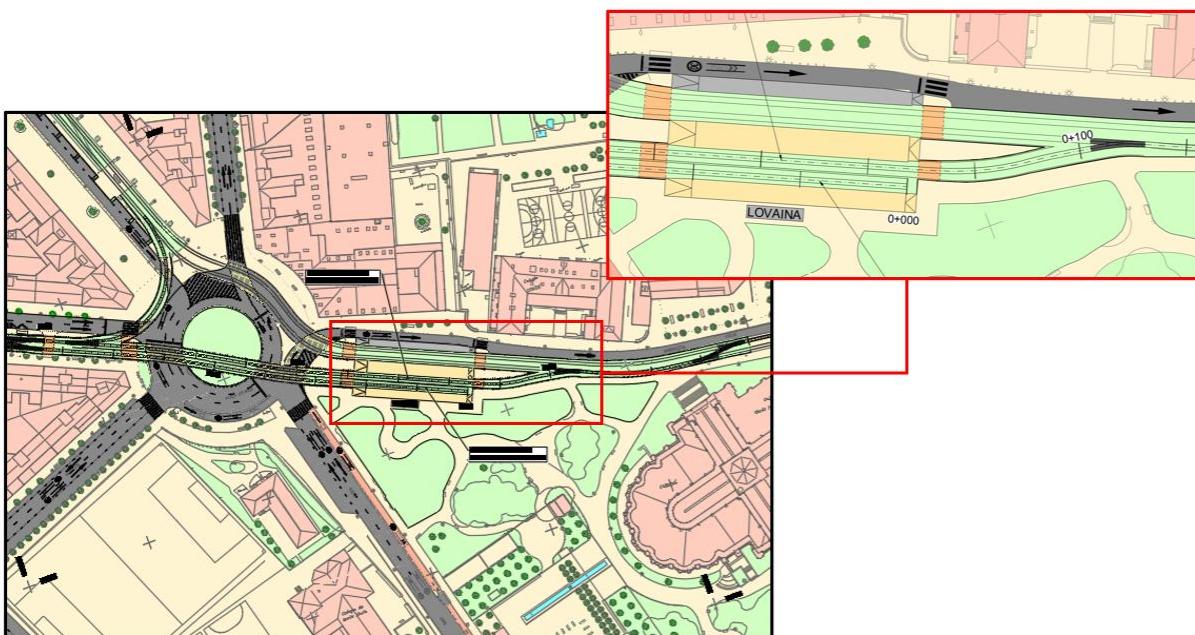


Figura 2. Afección a infraestructura existente en torno a la parada de Lovaina.

- ❖ En el inicio de la calle Sancho el Sabio al colocar el desvío con la finalidad de dotar de conectividad la línea de Zabalgana con las cochertas y talleres de Ibaiondo, se provocará la misma afección que en los puntos anteriores. Sin bien es cierto, que en este caso, se podrá mantener una explotación parcial en modo degradado por una de las vías, ya que la conexión con el ramal de Zabalgana afecta únicamente a la vía derecha existente. Debido a la ubicación actual de los aparatos de vía, el modo degradado deberá realizarse entre las paradas de Honduras y Parlamento

❖ Por último, se verá afectado el final de línea en la parada de Salburua, para la extensión que conecta a las cochertas en Betoño. En este caso, la afección es algo menor puesto que se limita a la eliminación de las toperas de fin de línea, prolongando la plataforma tranviaria sin necesidad de demoler vía y reubicando los postes de fin de vía de la catenaria a una nueva ubicación fuera del gálibo de la plataforma. Los cortes de servicio tranviario se limitarán exclusivamente a la adaptación de la línea área de contacto y se prevé que estos trabajos se puedan realizar en pocas semanas.



Figura 4. Afección a infraestructura existente en Salburua

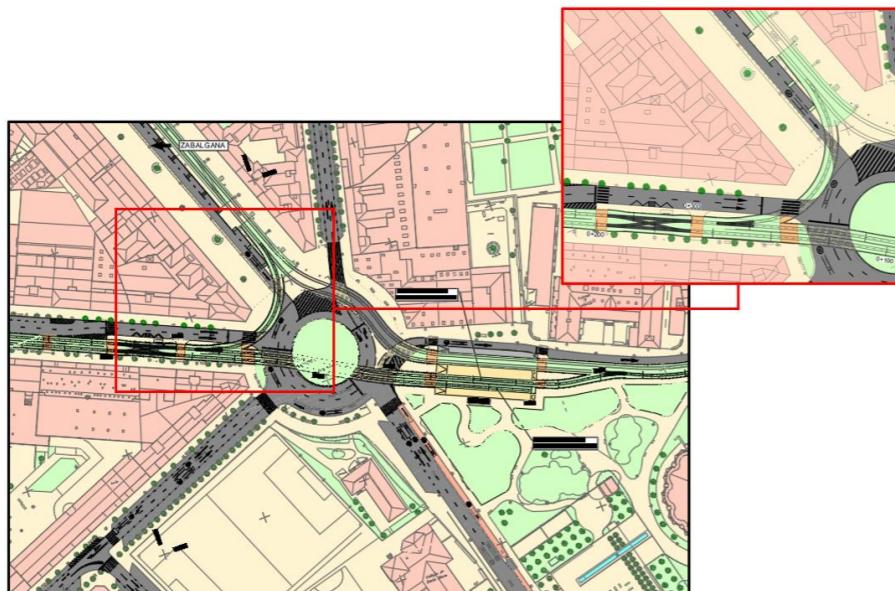


Figura 3. Afección a infraestructura existente en Sancho el Sabio.

5. SUPERSTRUCTURA

5.1. TENDIDO DE VÍA

Se denomina tendido de vía al sistema compuesto por las traviesas o sistemas de asiento sobre losa de hormigón y los sistemas de fijación que mantienen el carril en posición y garantizan el ancho de vía, así como a las sujetaciones que absorben las vibraciones. El sistema de tendido permite garantizar el posicionamiento, el peralte, la nivelación y el ancho de vía.

Los tendidos de vía escogidos son los mismos que los ya utilizados en su momento en el resto del trazado del tranvía de Vitoria-Gasteiz.

El tendido de vía viene condicionado por la zona de la plataforma y si es compartida con el tráfico rodado o segregada de éste. De esta forma, se distinguen tres acabados y dos tipos de tendido distintos.

Para las zonas con revestimiento permeable tipo césped, se ha optado por un sistema de tendido de vía anclada sobre tacos antivibratorios, sistema Edilon o similar, sobre el que se apoya el carril UIC54.

Para los tramos con revestimiento impermeable, es decir hormigón impreso o asfalto, el tendido de vía propuesto es el de vía estuchada o tendido tipo SEDRA. Este tipo de tendido se compone de carril RI60 con revestimiento elástico lateral y de la base del carril. El revestimiento lo forman un conjunto de elementos plásticos y elásticos que son amoldables y se ajustan a la estructura del carril. Se consiguen amortiguaciones de hasta 18 dB con este sistema. Para garantizar el ancho de vía, los carriles se unen mediante riostras transversales dotadas también de recubrimiento elástico.

5.2. CARRIL

Se emplean perfiles RI60N y UIC54 para vía con revestimiento en hormigón impreso o asfalto y en césped, respectivamente.

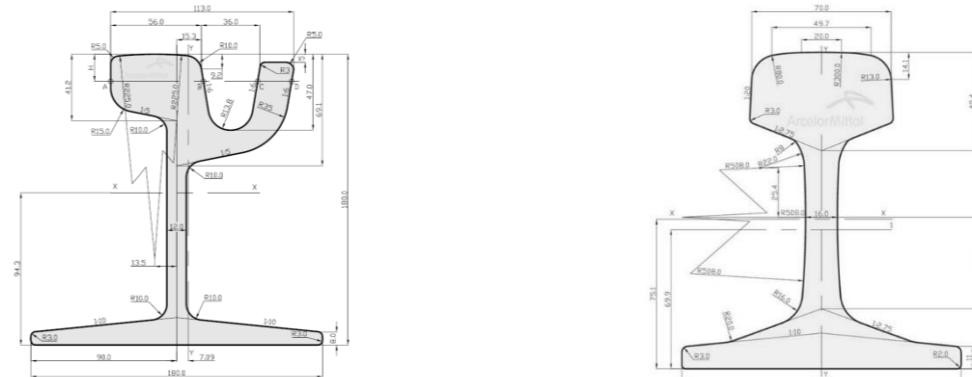


Figura 5. Secciones de carril R160N a la izquierda y de carril UIC54 a la derecha.

En las zonas de transición entre estos dos carriles se incluirán cupones mixtos de transición para garantizar la continuidad de los carriles.

5.3. PERFILES

Los perfiles que recubren el carril, tanto el recubrimiento del patín como los elementos laterales, deberán estar diseñados de tal forma que se ajusten perfectamente a la geometría del carril.

Aunque hay sistemas en el mercado que permiten su colocación sin necesidad de ningún medio adhesivo, en este proyecto se colocará junto al carril mediante una cola o adhesivo adecuado con el fin de evitar cualquier desacople entre carril y perfil lateral, lo que garantiza un óptimo aislamiento del ruido y las vibraciones.

Los materiales de que estarán constituidos estos perfiles deberán proporcionar la elasticidad necesaria al carril de garganta, por lo que serán elásticos. Los perfiles laterales tendrán la masa suficiente y la elasticidad adecuada para absorber las vibraciones del carril y no transmitirlas al pavimento.

Las uniones de perfiles del mismo tipo se hacen mediante una cola o adhesivo y estos se sellarán a fin de impedir la entrada de agua o de polvo abrasivo.

En el perfil interior se taladran los agujeros en los puntos exactos donde se coloque la riostra transversal, teniendo en cuenta que se deben dejar los elastómeros envolventes de la riostra unos 5 o 10 mm más largos a fin de que efectúen una cierta presión sobre los laterales de caucho.

5.4. RIOSTRA Y ANCLAJE LATERAL DE VÍA

En cuanto a la riostra, el sistema consta de un perfil de acero convenientemente aislado eléctricamente, para asegurar el ancho de vía. Esta riostra está atornillada en el medio del alma de los carriles de garganta, transversalmente a las mismas.

Esta riostra metálica puede corregir las tolerancias del carril para conseguir que la vía se quede en su posición correcta mediante galgas de distinto grosor que se suministran para el montaje de las riostras.

La riostra también lleva un perfil de revestimiento de acuerdo con la medida interior de la vía para aislarlo de la capa de acabado del sistema de vía.

La riostra se coloca cada 3,0 metros en recta, cada 1,5 m en alineación curva y cada 0,75 m en curvas con radio inferior a 50 m.

Por último, en lo relativo al anclaje lateral de la vía, está compuesto de 5 piezas:

- ❖ Perno o tornillo, que se ancla a la solera de la vía.
- ❖ Placa acodada de plástico, que impide el movimiento lateral del carril, así como el vuelco del mismo. Al no ser metálica aísla el patín eléctricamente.
- ❖ Arandela efecto muelle.
- ❖ Tuerca.
- ❖ Capuchón de plástico, que protege de los elementos de la penetración de hormigón, tierra, etc.

Este anclaje se colocará cada 3 metros alternativamente con las riostras y en las curvas de radio reducido cada 0,75 m, para colaborar y amortiguar los esfuerzos laterales que ejerce el vehículo en la cabeza del carril en los trazados en curva.

5.5. MORTERO DE NIVELACIÓN Y JUNTA DE SELLADO SUPERFICIAL

El mortero nivelador sirve para garantizar el buen funcionamiento del elemento de recubrimiento del carril, proporcionando una estructura dura y uniforme, sin permitir huecos o burbujas de aire entre la estructura y el elemento elástico.

Finalmente, indicar que la función de la junta de sellado superficial es sellar el sistema en su superficie de forma continua, adhiriéndose al carril y al acabado estructural (aglomerado, hormigón o adoquines), para evitar que penetre humedad y completar el aislamiento eléctrico del sistema. En caso de revestimiento en césped se hará el vertido de la junta antes de echar la tierra y plantar el césped para evitar que entren impurezas o agua.

El material de sellado será resina de poliuretano, con una elasticidad y plasticidad adecuada.

5.6. APARATOS DE VÍA

La geometría del trazado de los aparatos de vía es conforme a la terminología siguiente:

- Ángulo de desviación definido por la tangente.
- Sección de la vía desviada acoplada antes del corazón de agujas para formar un corazón rectilíneo o acoplada detrás del corazón para formar un corazón curvilíneo.

En el proyecto se han definido los siguientes desvíos tranviarios:

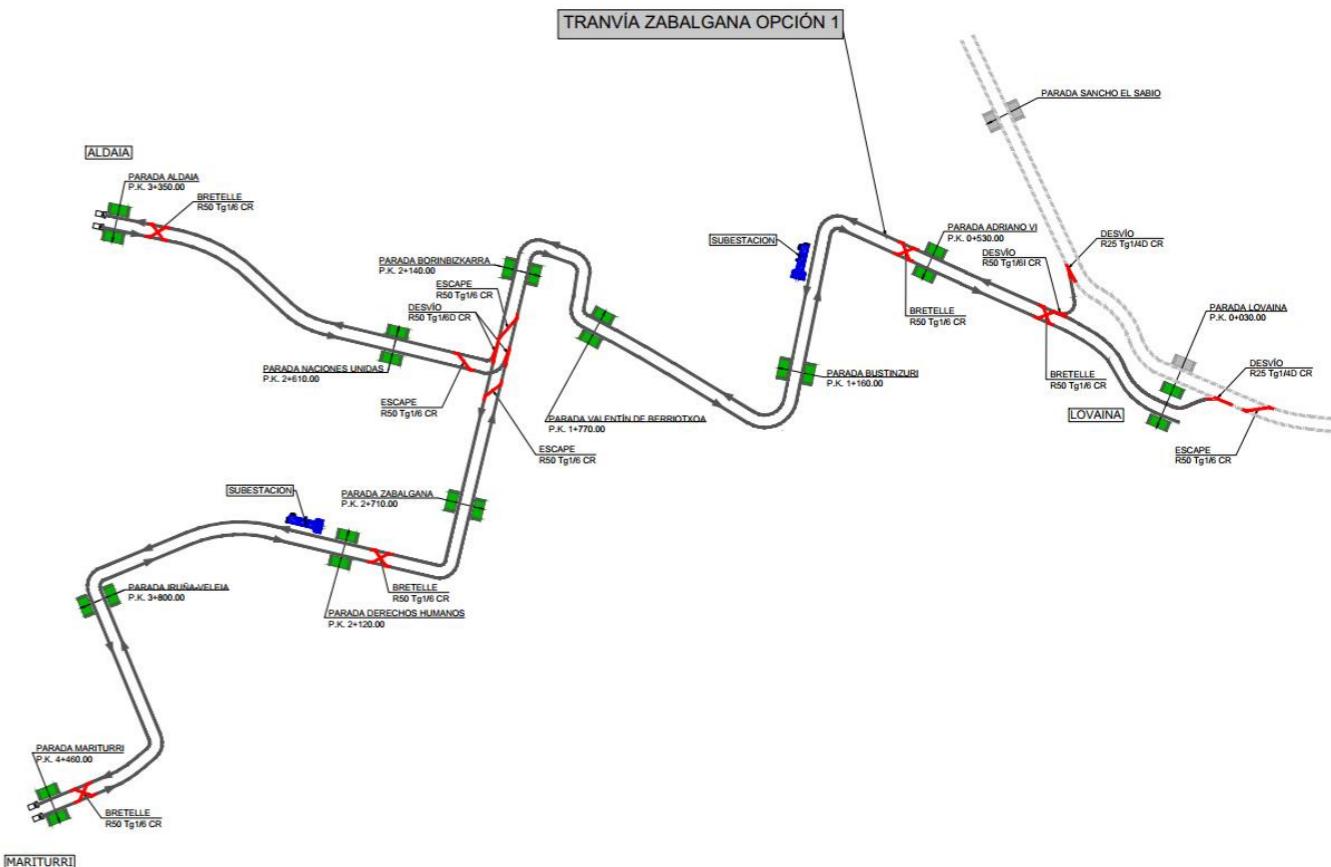


Figura 6. Disposición de aparatos de vía a lo largo de la línea.

5.7. REVESTIMIENTO DE LA VÍA

Los condicionantes de integración urbana obligan a que el revestimiento de la vía sea totalmente compatible con la trama urbana existente y con los revestimientos utilizados en el sistema tranviario actual de Vitoria-Gasteiz.

El revestimiento de la vía permite la identificación de la misma por parte del peatón y de los vehículos rodados, lo que garantiza la seguridad y la segregación de la línea. Puede permitir la circulación de vehículos ocasionalmente en determinados tramos, así como el paso de peatones.

Se aplicarán dos tipos de revestimiento o acabados con la doble finalidad de la estética y de la funcionalidad:

- ❖ Césped, en plataforma segregada del tráfico. El acabado en césped ayuda a canalizar los cruces de los peatones sobre la plataforma.
- ❖ Hormigón impreso en calles íntegramente peatonales y revestimiento asfáltico en plataforma compartida con el tráfico en los cruces con viales, reforzándose el armado de la sección en los cruces con viales principales.

5.7.1. REVESTIMIENTO CON CÉSPED

La colocación de un revestimiento de césped en una vía de tranvía se realizará mediante la siembra de semillas. Adicionalmente, habrá un drenaje mediante geotextil y dren que se conectará a la red de alcantarillado municipal. El carril se aislará con material tipo Edilon Editrack o similar para garantizar el aislamiento eléctrico del carril y evitar la derivación de corrientes vagabundas.



Figura 7. Revestimiento con césped en la línea existente en Vitoria-Gasteiz.

5.7.2. ACABADO DE ASFALTO

En las zonas en que el acabado del tendido de vía sea tipo asfalto fundido pulido se realizará un tratamiento superficial de desbaste y pulido de la plataforma. El drenaje de este revestimiento será superficial y se extraerá mediante desagües colocados en la plataforma.



Figura 8. Revestimiento con asfalto fundido pulido en la línea existente en Vitoria-Gasteiz.

Cuando exista un cruce a nivel con el tráfico rodado o se prevé la circulación puntual de éste, se dispondrá una sección con revestimiento asfáltico.



Figura 9. Revestimiento asfáltico en la línea existente en Vitoria-Gasteiz.

ANEXO 1 LISTADOS DE TRAZADO

1. PLANTA RAMAL MARRITURRI VÍA DERECHA

DATO	TIPO	LONGITUD	P.K.	X INICIO	Y INICIO	RADIO	PARÁMETRO	AZIMUT	X FINAL	Y FINAL
1	Recta	0.9617	65.89	526396.309	4743742.908			277° 31' 25.097"	526395.3556	4743743.034
2	Circ.	6.1565	64.93	526395.3556	4743743.034	-25		263° 24' 50.632"	526389.2149	4743743.084
3	Recta	7.0945	58.77	526389.2149	4743743.084			263° 24' 50.632"	526382.1671	4743742.271
4	Circ.	6.1245	51.68	526382.1671	4743742.271	25		277° 27' 1.117"	526376.0581	4743742.317
5	Recta	6.9998	45.55	526376.0581	4743742.317			277° 27' 1.117"	526369.1174	4743743.224
6.1	Clot.	12	38.55	526369.1174	4743743.224		30.6529	281° 50' 26.849"	526357.2654	4743745.083
6.2	Circ.	10.8964	26.55	526357.2654	4743745.083	78.3		289° 48' 51.073"	526346.7906	4743748.053
6.3	Clot.	12	15.66	526346.7906	4743748.053		30.6529	294° 12' 16.805"	526335.7264	4743752.69
7	Recta	4.6581	3.66	526335.7264	4743752.69			294° 12' 16.805"	526331.4778	4743754.6
8	Circ.	6.13	0+001.00	526331.4778	4743754.6	-25		280° 9' 20.384"	526325.6359	4743756.406
9	Recta	6.2273	0+007.13	526325.6359	4743756.406			280° 9' 20.384"	526319.5062	4743757.504
10	Circ.	9.2075	0+013.36	526319.5062	4743757.504	-120		275° 45' 33.808"	526310.3896	4743758.779
11.1	Circ.	10.1099	0+022.57	526310.3896	4743758.779	50		287° 20' 40.173"	526300.5013	4743760.8
11.2	Clot.	12	0+032.68	526300.5013	4743760.8		24.4949	294° 13' 11.950"	526289.3766	4743765.278
12	Recta	54.1923	0+044.68	526289.3766	4743765.278			294° 13' 11.950"	526239.9545	4743787.51
13.1	Clot.	12	0+098.87	526239.9545	4743787.51		49.5984	295° 53' 48.969"	526229.0597	4743792.54
13.2	Circ.	9.4252	0+110.87	526229.0597	4743792.54	205		298° 31' 52.346"	526220.6786	4743796.85
13.3	Clot.	12	0+120.29	526220.6786	4743796.85		49.5984	300° 12' 29.365"	526210.2501	4743802.786
14	Recta	15.8628	0+132.29	526210.2501	4743802.786			300° 12' 29.365"	526196.5415	4743810.767
15.1	Clot.	12	0+148.16	526196.5415	4743810.767		49.996	298° 33' 27.988"	526186.1139	4743816.704
15.2	Circ.	9.3872	0+160.16	526186.1139	4743816.704	-208.3		295° 58' 32.544"	526177.7706	4743821.005
15.3	Clot.	12	0+169.54	526177.7706	4743821.005		49.996	294° 19' 31.167"	526166.8843	4743826.052
16	Recta	133.2052	0+181.54	526166.8843	4743826.052			294° 19' 31.167"	526045.5048	4743880.922
17.1	Clot.	12	0+314.75	526045.5048	4743880.922		96.1249	293° 52' 43.908"	526034.5574	4743885.836
17.2	Circ.	10.637	0+326.75	526034.5574	4743885.836	-770		293° 5' 14.518"	526024.8015	4743890.075
17.3	Clot.	12	0+337.39	526024.8015	4743890.075		96.1249	292° 38' 27.259"	526013.7384	4743894.723
18	Recta	23.2212	0+349.39	526013.7384	4743894.723			292° 38' 27.259"	525992.3067	4743903.662
19.1	Clot.	12	0+372.61	525992.3067	4743903.662		109.5445	292° 59' 4.848"	525981.2407	4743908.304
19.2	Circ.	49.0526	0+384.61	525981.2407	4743908.304	1000		295° 47' 42.671"	525936.5702	4743928.558
19.3	Clot.	12	0+433.66	525936.5702	4743928.558		109.5445	296° 8' 20.260"	525925.787	4743933.823
20	Recta	11.4737	0+445.66	525925.787	4743933.823			296° 8' 20.260"	525915.4867	4743938.877
21.1	Clot.	12	0+457.13	525915.4867	4743938.877		94.8683	295° 40' 50.142"	525904.7	4743944.135
21.2	Circ.	11.4262	0+469.13	525904.7	4743944.135	-750		294° 48' 27.701"	525894.3651	4743949.008
21.3	Clot.	12	0+480.56	525894.3651	4743949.008		94.8683	294° 20' 57.583"	525883.4457	4743953.985
22	Recta	227.2146	0+492.56	525883.4457	4743953.985			294° 20' 57.583"	525676.4422	4744047.665
23.1	Circ.	26.6902	0+719.77	525676.4422	4744047.665	3000		294° 51' 32.669"	525652.1753	4744058.778
23.2	Clot.	12.0041	0+746.46	525652.1753	4744058.778		189.7691	294° 58' 25.340"	525641.2902	4744063.839
23.3	Clot.	11.9998	0+758.47	525641.2902	4744063.839		17.4927	281° 29' 33.382"	525630.0767	4744068.027
24.1	Circ.	33.9984	0+770.47	525630.0767	4744068.027	-25.5		205° 6' 6.459"	525601.9044	4744053.856
24.2	Clot.	12	0+804.47	525601.9044	4744053.856		17.4929	191° 37' 13.563"	525598.5823	4744042.356
25	Recta	399.8388	0+816.47	525598.5823	4744042.356			191° 37' 13.563"	525518.0439	4743650.712
26.1	Clot.	12	1+216.31	525518.0439	4743650.712		27.4955	197° 4' 37.830"	525515.2561	4743639.046

DATO	TIPO	LONGITUD	P.K.	X INICIO	Y INICIO	RADIO	PARÁMETRO	AZIMUT	X FINAL	Y FINAL
26.2	Circ.	108.5605	1+228.31	525515.2561	4743639.046	63		295° 48' 29.719"	525427.606	4743600.83
26.3	Clot.	12	1+336.87	525427.606	4743600.83		27.4955	301° 15' 53.987"	525417.1604	4743606.727
27	Recta	214.5905	1+348.87	525417.1604	4743606.727			301° 15' 53.987"	525233.7336	4743718.099
28.1	Clot.	20	1+563.46	525233.7336	4743718.099		154.9193	300° 47' 15.113"	525216.6093	4743728.431
28.2	Circ.	34.2015	1+583.46	525216.6093	4743728.431	-1200		299° 9' 16.315"	525186.9823	4743745.516
28.3	Clot.	19.9999	1+617.66	525186.9823	4743745.516		154.919	298° 40' 37.449"	525169.4624	4743755.163
29	Recta	153.0251	1+637.66	525169.4624	4743755.163			298° 40' 37.449"	525035.2077	4743828.595
30.1	Clot.	11	1+790.68	525035.2077	4743828.595		18.1659	309° 10' 52.663"	525025.9111	4743834.444
30.2	Circ.	25.5015	1+801.68	525025.9111	4743834.444	30		357° 53' 7.923"	525014.8849	4743856.592
31.1	Clot.	15.8076	1+827.18	525014.8849	4743856.592		21.7767	12° 58' 50.281"	525017.065	4743872.199
31.2	Clot.	13.173	1+842.99	525017.065	4743872.199		72.5891	12° 2' 13.884"	525019.9534	4743885.051
32.1	Circ.	31.203	1+856.17	525019.9534	4743885.051	-400		7° 34' 3.658"	525025.2644	4743915.791
32.2	Clot.	11.0002	1+887.37	525025.2644	4743915.791		66.333	6° 46' 47.474"	525026.613	4743926.708
33	Recta	18.4649	1+898.37	525026.613	4743926.708			6° 46' 47.474"	525028.7929	4743945.044
34.1	Clot.	12	1+916.83	525028.7929	4743945.044		17.3205	353° 1' 43.921"	525029.2521	4743957.005
34.2	Circ.	21.5125	1+928.83	525029.2521	4743957.005	-25		303° 43' 32.813"	525018.3173	4743974.763
34.3	Clot.	12.0007	1+950.35	525018.3173	4743974.763		17.321	289° 58' 26.448"	525007.4299	4743979.737
35	Recta	78.5784	1+962.35	525007.4299	4743979.737			289° 58' 26.448"	524933.5782	4744006.579
36.1	Clot.	12	2+040.92	524933.5782	4744006.579		18.9737	278° 30' 53.486"	524922.0726	4744009.912
36.2	Circ.	38.4654	2+052.92	524922.0726	4744009.912	-30		205° 3' 5.180"	524890.4528	4743992.946
36.3	Clot.	12	2+091.39	524890.4528	4743992.946		18.9737	193° 35' 32.219"	524886.8685	4743981.516
37	Recta	739.7557	2+103.39	524886.8685	4743981.516			193° 35' 32.219"	524713.0176	4743262.479
38.1	Clot.	17	2+843.15	524713.0176	4743262.479		20.6155	213° 4' 22.253"	524707.2111	4743246.594
38.2	Circ.	22.2572	2+860.15	524707.2111	4743246.594	25		264° 4' 57.053"	524688.839	4743235.37
38.3	Clot.	17	2+882.40	524688.839	4743235.37		20.6155	283° 33' 47.087"	524672.055	4743237.453
39	Recta	383.2994	2+899.40	524672.055	4743237.453			283° 33' 47.087"	524299.445	4743327.343
40.1	Clot.	25	3+282.70	524299.445	4743327.343		89.4427	281° 19' 29.868"	524275.0696	4743332.889
40.2	Circ.	175.4349	3+307.70	524275.0696	4743332.889	-320		249° 54' 48.456"	524102.3296	4743319.655
40.3	Clot.	25	3+483.14	524102.3296	4743319.655		89.4427	247° 40' 31.237"	524079.0833	4743310.462
41	Recta	213.6276	3+508.14	524079.0833	4743310.462			247° 40' 31.237"	523881.4679	4743229.314
42.1	Clot.	12	3+721.76	523881.4679	4743229.314		17.3205	233° 55' 27.684"	523870.7943	4743223.898
42.2	Circ.	27.2828	3+733.76	523870.7943	4743223.898	-25		171° 23' 48.703"	523860.7969	4743199.952
42.3	Clot.	12	3+761.05	523860.7969	4743199.952		17.3205	157° 38' 45.149"	523864.4504	4743188.554
43	Recta	371.4751	3+773.05	523864.4504	4743188.554			157° 38' 45.149"	524005.7336	4742844.995
44.1	Clot.	12	4+144.52	524005.7336	4742844.995		18.9737	169° 6' 18.110"	524009.5415	4742833.638
44.2	Circ.	23.2093	4+156.52	524009.5415	4742833.638	30		213° 25' 53.578"	524005.1186	4742811.439
44.3	Clot.	12	4+179.73	524005.1186	4742811.439		19.8705	225° 54' 6.507"	523997.1978	4742802.458
44.4	Circ.	118.5453	4+191.73	523997.1978	4742802.458	340		245° 52' 43.329"	523899.5428	4742736.316
44.5	Clot.	25	4+310.28	523899.5428	4742736.316		92.1954	247° 59' 6.593"	523876.4836	4742726.662
45	Recta	150.6015	4+335.28	523876.4836	4742726.662			247° 59' 6.593"	523736.863	4742670.21

2. PLANTA RAMAL MARRITURRI VÍA IZQUIERDA

DATO	TIPO	LONGITUD	P.K.	X INICIO	Y INICIO	RADIO	PARÁMETRO	AZIMUT	X FINAL	Y FINAL
1	Recta	54.1923	0+000.00	526288.0228	4743762.269			294° 13' 11.952"	526238.6007	4743784.501
2.1	Clot.	12	0+054.19	526238.6007	4743784.501		49.996	295° 52' 13.329"	526227.7051	4743789.528
2.2	Circ.	9.7701	0+066.19	526227.7051	4743789.528	208.3		298° 33' 27.988"	526219.0173	4743793.996
2.3	Clot.	12	0+075.96	526219.0173	4743793.996		49.996	300° 12' 29.365"	526208.5898	4743799.934
3	Recta	15.8628	0+087.96	526208.5898	4743799.934			300° 12' 29.365"	526194.8811	4743807.915
4.1	Clot.	12	0+103.83	526194.8811	4743807.915		49.5984	298° 31' 52.346"	526184.4526	4743813.851
4.2	Circ.	9.0484	0+115.83	526184.4526	4743813.851	-205		296° 0' 8.100"	526176.4103	4743817.996
4.3	Clot.	12	0+124.87	526176.4103	4743817.996		49.5984	294° 19' 31.081"	526165.5248	4743823.045
5	Recta	133.1339	0+136.87	526165.5248	4743823.045			294° 19' 31.081"	526044.2103	4743877.885
6.1	Clot.	12	0+270.01	526044.2103	4743877.885		96.1249	293° 52' 43.823"	526033.2629	4743882.8
6.2	Circ.	10.6276	0+282.01	526033.2629	4743882.8	-770		293° 5' 16.935"	526023.5156	4743887.035
6.3	Clot.	12	0+292.64	526023.5156	4743887.035		96.1249	292° 38' 29.676"	526012.4525	4743891.683
7	Recta	20.0339	0+304.64	526012.4525	4743891.683			292° 38' 29.676"	525993.9626	4743899.395
8.1	Clot.	11.999	0+324.67	525993.9626	4743899.395		109.54	292° 59' 7.163"	525982.8976	4743904.037
8.2	Circ.	49.0419	0+336.67	525982.8976	4743904.037	1000		295° 47' 42.781"	525938.2369	4743924.287
8.3	Clot.	11.999	0+385.71	525938.2369	4743924.287		109.54	296° 8' 20.268"	525927.4546	4743929.551
9	Recta	18.787	0+397.71	525927.4546	4743929.551			296° 8' 20.268"	525910.5889	4743937.828
10.1	Clot.	12	0+416.50	525910.5889	4743937.828		91.6515	295° 38' 52.284"	525899.8011	4743943.084
10.2	Circ.	9.8645	0+428.50	525899.8011	4743943.084	-700		294° 50' 25.567"	525890.8788	4743947.291
10.3	Clot.	12	0+438.36	525890.8788	4743947.291		91.6515	294° 20' 57.583"	525879.9604	4743952.269
11	Recta	258.9692	0+450.36	525879.9604	4743952.269			294° 20' 57.583"	525644.0269	4744059.042
12.1	Clot.	12	0+709.33	525644.0269	4744059.042		17.6635	281° 7' 38.013"	525632.7732	4744063.126
12.2	Circ.	34.6169	0+721.33	525632.7732	4744063.126	-26		204° 50' 33.134"	525604.1614	4744048.538
12.3	Clot.	12	0+755.95	525604.1614	4744048.538		17.6635	191° 37' 13.563"	525600.8564	4744037.031
13	Recta	399.7633	0+767.95	525600.8564	4744037.031			191° 37' 13.563"	525520.3332	4743645.462
14.1	Clot.	12	1+167.71	525520.3332	4743645.462		27.4955	197° 4' 37.830"	525517.5454	4743633.795
14.2	Circ.	108.5605	1+179.71	525517.5454	4743633.795	63		295° 48' 29.719"	525429.8953	4743595.579
14.3	Clot.	12	1+288.27	525429.8953	4743595.579		27.4955	301° 15' 53.987"	525419.4497	4743601.476
15	Recta	219.1979	1+300.27	525419.4497	4743601.476			301° 15' 53.987"	525232.0846	4743715.239
16.1	Clot.	20	1+519.47	525232.0846	4743715.239		154.9193	300° 47' 15.113"	525214.9604	4743725.572
16.2	Circ.	34.2014	1+539.47	525214.9604	4743725.572	-1200		299° 9' 16.322"	525185.3334	4743742.657
16.3	Clot.	20	1+573.67	525185.3334	4743742.657		154.9193	298° 40' 37.449"	525167.8134	4743752.303
17	Recta	159.1461	1+593.67	525167.8134	4743752.303			298° 40' 37.449"	525028.1885	4743828.673
18	Clot.	11	1+752.82	525028.1885	4743828.673		16.5831	311° 16' 55.706"	525018.9701	4743834.631
19	Circ.	17.4539	1+763.82	525018.9701	4743834.631	25		351° 17' 1.110"	525010.753	4743849.629
20.1	Clot.	19.422	1+781.27	525010.753	4743849.629		22.0352	13° 32' 22.727"	525012.8133	4743868.811
20.2	Clot.	13.4875	1+800.69	525012.8133	4743868.811		73.4507	12° 34' 25.226"	525015.8972	4743881.941
21	Circ.	34.9485	1+814.18	525015.8972	4743881.941	-400		7° 34' 3.615"	525022.0064	4743916.34
22	Clot.	11	1+849.13	525022.0064	4743916.34		66.3325	6° 46' 47.474"	525023.3551	4743927.257
23	Recta	10.172	1+860.13	525023.3551	4743927.257			6° 46' 47.474"	525024.5559	4743937.358
24.1	Clot.	15	1+870.30	525024.5559	4743937.358		21.2132	352° 27' 21.273"	525025.08	4743952.307
24.2	Circ.	25.2154	1+885.30	525025.08	4743952.307	-30		304° 17' 52.649"	525012.2446	4743973.152
24.3	Clot.	15	1+910.52	525012.2446	4743973.152		21.2132	289° 58' 26.448"	524998.6598	4743979.414

DATO	TIPO	LONGITUD	P.K.	X INICIO	Y INICIO	RADIO	PARÁMETRO	AZIMUT	X FINAL	Y FINAL
25	Recta	64.5944	1+925.52	524998.6598	4743979.414			289° 58' 26.448"	524937.9509	4744001.479
26.1	Clot.	16	1+990.11	524937.9509	4744001.479		21.9089	274° 41' 42.499"	524922.5366	4744005.576
26.2	Circ.	34.4654	2+006.11	524922.5366	4744005.576	-30		208° 52' 16.167"	524893.8097	4743990.162
26.3	Clot.	16	2+040.57	524893.8097	4743990.162		21.9089	193° 35' 32.219"	524888.7008	4743975.052
27	Recta	739.921	2+056.57	524888.7008	4743975.052			193° 35' 32.219"	524714.8111	4743255.855
28.1	Clot.	12	2+796.50	524714.8111	4743255.855		17.3205	207° 20' 35.773"	524711.0779	4743244.482
28.2	Circ.	27.2572	2+808.50	524711.0779	4743244.482	25		269° 48' 43.534"	524688.9531	4743230.966
28.3	Clot.	12	2+835.75	524688.9531	4743230.966		17.3205	283° 33' 47.087"	524677.1306	4743232.834
29	Recta	388.2479	2+847.75	524677.1306	4743232.834			283° 33' 47.087"	524299.71	4743323.885
30.1	Clot.	25	3+236.00	524299.71	4743323.885		89.4427	281° 19' 29.868"	524275.3345	4743329.43
30.2	Circ.	175.4349	3+261.00	524275.3345	4743329.43	-320		249° 54' 48.456"	524102.5945	4743316.197
30.3	Clot.	25	3+436.44	524102.5945	4743316.197		89.4427	247° 40' 31.237"	524079.3483	4743307.003
31	Recta	207.6338	3+461.44	524079.3483	4743307.003			247° 40' 31.237"	523887.2774	4743228.132
32.1	Clot.	15	3+669.07	523887.2774	4743228.132		19.3649	230° 29' 11.795"	523874.0922	4743221.107
32.2	Circ.	24.2828	3+684.07	523874.0922	4743221.107	-25		174° 50' 4.591"	523865.1002	4743199.569
32.3	Clot.	15	3+708.35	523865.1002	4743199.569		19.3649	157° 38' 45.149"	523869.3756	4743185.254
33	Recta	370.6462	3+723.35	523869.3756	4743185.254			157° 38' 45.149"	524010.3435	4742842.462
34.1	Clot.	15	4+094.00	524010.3435	4742842.462		19.3649	174° 50' 4.591"	524014.6189	4742828.146
34.2	Circ.	13.9005	4+109.00	524014.6189	4742828.146	25		206° 41' 32.133"	524012.0563	4742814.666
34.3	Clot.	15	4+122.90	524012.0563	4742814.666		20.1187	225° 8' 41.534"	524002.7451	4742802.992
35	Circ.	123.037	4+137.90	524002.7451	4742802.992	340		245° 52' 43.329"	523901.8851	4742733.704
36	Clot.	25	4+260.94	523901.8851	4742733.704		92.1954	247° 59' 6.594"	523878.8259	4742724.05
37	Recta	151.7937	4+285.94	523878.8259	4742724.05			247° 59' 6.594"	523738.1	4742667.15

3. PLANTA RAMAL ALDAIA VÍA DERECHA

DATO	TIPO	LONGITUD	P.K.	X INICIO	Y INICIO	RADIO	PARÁMETRO	AZIMUT	X FINAL	Y FINAL
1	Recta	0.3497	2+325.09	524834.767	4743766.03			193° 35' 32.219"	524834.6849	4743765.688
2	Circ.	8.2574	2+325.44	524834.685	4743765.69	50		203° 3' 16.458"	524832.0919	4743757.858
3	Recta	14.7211	2+333.70	524832.092	4743757.86			203° 3' 16.458"	524826.327	4743744.313
4.1	Clot.	17	2+348.42	524826.327	4743744.31		20.6155	222° 32' 6.492"	524817.988	4743729.599
4.2	Circ.	18.1397	2+365.42	524817.988	4743729.6	25		264° 6' 29.741"	524802.1327	4743721.632
4.3	Clot.	17	2+383.56	524802.133	4743721.63		20.6155	283° 35' 19.775"	524785.3496	4743723.723
5	Recta	368.7879	2+400.56	524785.35	4743723.72			283° 35' 19.775"	524426.8853	4743810.37
6.1	Clot.	21	2+769.35	524426.885	4743810.37		67.1937	286° 23' 13.172"	524406.5583	4743815.635
6.2	Circ.	89.825	2+790.35	524406.558	4743815.64	215		310° 19' 28.671"	524328.0846	4743857.988
6.3	Clot.	21	2+880.17	524328.085	4743857.99		67.1937	313° 7' 22.068"	524312.5269	4743872.09
7	Recta	91.5638	2+901.17	524312.527	4743872.09			313° 7' 22.068"	524245.6954	4743934.679
8.1	Clot.	12	2+992.73	524245.695	4743934.68		66.9029	312° 12' 4.136"	524236.893	4743942.835
8.2	Circ.	185.562	3+004.73	524236.893	4743942.83	-373		283° 41' 50.419"	524074.6595	4744028.912
8.3	Clot.	28	3+190.30	524074.66	4744028.91		102.1959	281° 32' 48.576"	524047.3001	4744034.859
9	Recta	160.5467	3+218.30	524047.3	4744034.86			281° 32' 48.576"	523890.0026	4744066.995

4. PLANTA RAMAL ALDAIA VÍA IZQUIERDA

DATO	TIPO	LONGITUD	P.K.	X INICIO	Y INICIO	RADIO	PARÁMETRO	AZIMUT	X FINAL	Y FINAL
1	Recta	0.3498	2+273.36	524837.753	4743764.34			193° 35' 33.564"	524837.671	4743764
2	Circ.	8.2573	2+273.71	524837.671	4743764	50		203° 3' 17.232"	524835.078	4743756.17
3	Recta	19.793	2+281.97	524835.078	4743756.17			203° 3' 17.232"	524827.327	4743737.95
4.1	Clot.	12	2+301.76	524827.327	4743737.95		17.3205	216° 48' 20.786"	524821.775	4743727.35
4.2	Circ.	23.1396	2+313.76	524821.775	4743727.35	25		269° 50' 16.221"	524801.829	4743717.33
4.3	Clot.	12	2+336.90	524801.829	4743717.33		17.3205	283° 35' 19.775"	524790.007	4743719.2
5	Recta	375.2469	2+348.90	524790.007	4743719.2			283° 35' 19.775"	524425.264	4743807.37
6.1	Clot.	21	2+724.15	524425.264	4743807.37		67.1937	286° 23' 13.172"	524404.937	4743812.63
6.2	Circ.	89.825	2+745.15	524404.937	4743812.63	215		310° 19' 28.671"	524326.464	4743854.98
6.3	Clot.	21	2+834.97	524326.464	4743854.98		67.1937	313° 7' 22.068"	524310.906	4743869.09
7	Recta	92.3477	2+855.97	524310.906	4743869.09			313° 7' 22.068"	524243.502	4743932.21
8.1	Clot.	12	2+948.32	524243.502	4743932.21		66.6333	312° 11' 37.233"	524234.7	4743940.37
8.2	Circ.	183.9087	2+960.32	524234.7	4743940.37	-370		283° 42' 53.190"	524073.916	4744025.69
8.3	Clot.	28	3+144.23	524073.916	4744025.69		101.7841	281° 32' 48.576"	524046.557	4744031.64
9	Recta	160.4628	3+172.23	524046.557	4744031.64			281° 32' 48.576"	523889.342	4744063.76

5. PLANTA RAMAL COCHERA VÍA DERECHA

DATO	TIPO	LONGITUD	P.K.	X INICIO	Y INICIO	RADIO	PARÁMETRO	AZIMUT	X FINAL	Y FINAL
1	Recta	126.9352	48.74	528410.758	4744742.75			283° 13' 44.832"	528287.191	4744771.8
2.1	Clot.	12	0+078.19	528287.191	4744771.8		17.3205	296° 58' 48.385"	528275.795	4744775.46
2.2	Circ.	27.5348	0+090.19	528275.795	4744775.46	25		0° 5' 6.986"	528262.137	4744797.78
2.3	Clot.	12	0+117.73	528262.137	4744797.78		17.3205	13° 50' 10.540"	528264.062	4744809.59
3	Recta	161.5892	0+129.73	528264.062	4744809.59			13° 50' 10.540"	528302.706	4744966.49
4.1	Clot.	12	0+291.32	528302.706	4744966.49		17.3205	0° 5' 6.986"	528304.631	4744978.3
4.2	Circ.	10.6936	0+303.32	528304.631	4744978.3	-25		335° 34' 38.798"	528302.394	4744988.68
4.3	Clot.	12	0+314.01	528302.394	4744988.68		17.3205	321° 49' 35.245"	528295.772	4744998.65
5	Recta	10.0373	0+326.01	528295.772	4744998.65			321° 49' 35.245"	528289.568	4745006.54
6.1	Clot.	12	0+336.05	528289.568	4745006.54		17.3205	335° 34' 38.798"	528282.946	4745016.51
6.2	Circ.	27.0572	0+348.05	528282.946	4745016.51	25		37° 35' 16.628"	528285.898	4745042.1
6.3	Clot.	12	0+375.11	528285.898	4745042.1		17.3205	51° 20' 20.181"	528294.618	4745050.3
7	Recta	57.381	0+387.11	528294.618	4745050.3			51° 20' 20.181"	528339.424	4745086.14
8	Circ.	8.2574	0+444.49	528339.424	4745086.14	-50		41° 52' 35.857"	528345.417	4745091.81
9	Recta	7.4674	0+452.75	528345.417	4745091.81			41° 52' 35.857"	528350.402	4745097.37
10	Circ.	32.9545	0+460.21	528350.402	4745097.37	-50		4° 6' 48.700"	528363.044	4745127.16
11	Recta	10.941	0+493.17	528363.044	4745127.16			4° 6' 48.700"	528363.829	4745138.07
12	Circ.	20.4901	0+504.11	528363.829	4745138.07	50		27° 35' 36.249"	528369.387	4745157.64
13	Recta	39.7781	0+524.60	528369.387	4745157.64			27° 35' 36.249"	528387.812	4745192.9
14	Circ.	6.1252	0+564.38	528387.812	4745192.9	25		41° 37' 52.568"	528391.283	4745197.93
15	Recta	4.9751	0+570.50	528391.283	4745197.93			41° 37' 52.568"	528394.588	4745201.64
16	Circ.	6.1252	0+575.48	528394.588	4745201.64	-25		27° 35' 36.339"	528398.058	4745206.67
17	Recta	42.394	0+581.60	528398.058	4745206.67			27° 35' 36.339"	528417.695	4745244.25

6. PLANTA RAMAL COCHERA VÍA IZQUIERDA

DATO	TIPO	LONGITUD	P.K.	X INICIO	Y INICIO	RADIO	PARÁMETRO	AZIMUT	X FINAL	Y FINAL
1	Recta	130.2725	48.66	528409.957	4744739.34			283° 13' 44.711"	528283.141	4744769.16
2.1	Clot.	12	0+081.61	528283.141	4744769.16		17.3205	296° 58' 48.265"	528271.746	4744772.82
2.2	Circ.	27.5348	0+093.61	528271.746	4744772.82	25		0° 5' 6.986"	528258.088	4744795.13
2.3	Clot.	12	0+121.15	528258.088	4744795.13		17.3205	13° 50' 10.540"	528260.013	4744806.95
3	Recta	158.6638	0+133.15	528260.013	4744806.95			13° 50' 10.540"	528297.957	4744961.01
4.1	Clot.	12	0+291.81	528297.957	4744961.01		20.4939	4° 0' 50.858"	528300.154	4744972.79
4.2	Circ.	19.771	0+303.81	528300.154	4744972.79	-35		331° 38' 54.926"	528296.041	4744991.86
4.3	Clot.	12	0+323.58	528296.041	4744991.86		20.4939	321° 49' 35.245"	528289.184	4745001.69
5	Recta	11.044	0+335.58	528289.184	4745001.69			321° 49' 35.245"	528282.359	4745010.37
6.1	Clot.	12	0+346.63	528282.359	4745010.37		17.3205	335° 34' 38.798"	528275.736	4745020.34
6.2	Circ.	27.0553	0+358.63	528275.736	4745020.34	25		37° 35' 1.270"	528278.688	4745045.92
6.3	Clot.	12	0+385.68	528278.688	4745045.92		17.3205	51° 20' 4.823"	528287.406	4745054.13
7	Recta	60.5836	0+397.68	528287.406	4745054.13			51° 20' 4.823"	528334.711	4745091.98
8	Circ.	8.2574	0+458.27	528334.711	4745091.98	-50		41° 52' 20.499"	528340.704	4745097.64
9	Recta	6.8871	0+466.52	528340.704	4745097.64			41° 52' 20.499"	528345.301	4745102.77
10	Circ.	28.452	0+473.41	528345.301	4745102.77	-50		9° 16' 7.420"	528357.416	4745128.09
11	Recta	12.2307	0+501.86	528357.416	4745128.09			9° 16' 7.420"	528359.386	4745140.16
12	Circ.	15.9792	0+514.09	528359.386	4745140.16	50		27° 34' 46.421"	528364.415	4745155.26
13	Recta	76.0219	0+530.07	528364.415	4745155.26			27° 34' 46.421"	528399.612	4745222.64

7. ALZADO RAMAL MARRITURRI VÍA DERECHA

PENDIENTE	LONGITUD	Kv	VÉRTICE		ENTRADA ACUERDO		SALIDA ACUERDO		PUNTO BAJO/ALTO Z	DIFERENCIA PENDIENTE
			P.K.	Z	P.K.	Z	P.K.	Z		
-0.64%	79.6337				65.89	519.7	0+013.74	519.19		
-0.64%	18.002	3655.9645	0+022.74	519.132	0+013.74	519.19	0+031.75	519.031	519.19	-0.49%
-1.13%	60.1895				0+031.75	519.031	0+091.94	518.349		
-1.13%	24.9942	-3883.9877	0+104.43	518.208	0+091.94	518.349	0+116.93	518.146	518.146	0.64%
-0.49%	43.5811				0+116.93	518.146	0+160.51	517.933		
-0.49%	19.813	-12000	0+170.42	517.885	0+160.51	517.933	0+180.32	517.853	517.853	0.17%
-0.32%	281.2706				0+180.32	517.853	0+461.59	516.942		
-0.32%	34.8784	-71000	0+479.03	516.886	0+461.59	516.942	0+496.47	516.838	516.838	0.05%
-0.27%	155.8894				0+496.47	516.838	0+652.36	516.41		
-0.27%	38.6435	-7000	0+671.68	516.357	0+652.36	516.41	0+691.01	516.411	516.384	0.55%
0.28%	137.0582				0+691.01	516.411	0+828.06	516.791		
0.28%	50	-25167.2399	0+853.06	516.86	0+828.06	516.791	0+878.06	516.979	516.791	0.20%
0.48%	325.7261				0+878.06	516.979	1+203.79	518.53		
0.48%	50.1907	-8263.2509	1+228.89	518.65	1+203.79	518.53	1+253.98	518.922	518.53	0.61%
1.08%	36.6957				1+253.98	518.922	1+290.68	519.319		
1.08%	50	7615.7721	1+315.68	519.59	1+290.68	519.319	1+340.68	519.697	519.697	-0.66%
0.43%	22.6308				1+340.68	519.697	1+363.31	519.794		
0.43%	35	-2149.9285	1+380.81	519.868	1+363.31	519.794	1+398.31	520.228	519.794	1.63%
2.05%	19.6058				1+398.31	520.228	1+417.91	520.631		
2.05%	25	1086.758	1+430.41	520.888	1+417.91	520.631	1+442.91	520.857	520.86	-2.30%
-0.25%	14.0771				1+442.91	520.857	1+456.99	520.822		
-0.25%	25	-1571.0119	1+469.49	520.792	1+456.99	520.822	1+481.99	520.96	520.818	1.59%
1.35%	63.8416				1+481.99	520.96	1+545.83	521.819		
1.35%	20	1358.8029	1+555.83	521.954	1+545.83	521.819	1+565.83	521.941	521.942	-1.47%
-0.13%	12.3651				1+565.83	521.941	1+578.20	521.926		
-0.13%	20	-796.8436	1+588.20	521.913	1+578.20	521.926	1+598.20	522.151	521.925	2.51%
2.38%	123.643				1+598.20	522.151	1+721.84	525.099		
2.38%	25	-2463.2687	1+734.34	525.397	1+721.84	525.099	1+746.84	525.822	525.099	1.01%
3.40%	46.2541				1+746.84	525.822	1+793.09	527.394		
3.40%	38	816.0607	1+812.09	528.04	1+793.09	527.394	1+831.09	527.801	527.865	-4.66%
-1.26%	64.2746				1+831.09	527.801	1+895.37	526.992		
-1.26%	32.0287	24485.6649	1+911.38	526.791	1+895.37	526.992	1+927.40	526.568	526.992	-0.13%
-1.39%	57.0083				1+927.40	526.568	1+984.41	525.777		
-1.39%	20	-4559.2854	1+994.41	525.638	1+984.41	525.777	2+004.41	525.543	525.543	0.44%
-0.95%	21.0954				2+004.41	525.543	2+025.50	525.343		
-0.95%	30	-3341.7937	2+040.50	525.2	2+025.50	525.343	2+055.50	525.192	525.192	0.90%
-0.05%	28.2692				2+055.50	525.192	2+083.77	525.178		
-0.05%	29.7	-758.7193	2+098.62	525.17	2+083.77	525.178	2+113.47	525.743	525.178	3.91%
3.86%	56.2538				2+113.47	525.743	2+169.72	527.916		
3.86%	50	945.2306	2+194.72	528.882	2+169.72	527.916	2+219.72	528.525	528.621	-5.29%
-1.43%	14.5762				2+219.72	528.525	2+234.30	528.317		
-1.43%	30	4242.223	2+249.30	528.103	2+234.30	528.317	2+264.30	527.783	528.317	-0.71%

PENDIENTE	LONGITUD	Kv	VÉRTICE		ENTRADA ACUERDO		SALIDA ACUERDO		PUNTO BAJO/ALTO Z	DIFERENCIA PENDIENTE
			P.K.	Z	P.K.	Z	P.K.	Z		
-2.13%	79.7506				2+264.30	527.783	2+344.05	526.08		
-2.13%	20	-1100.4596	2+354.05	525.867	2+344.05	526.08	2+364.05	525.835	525.835	1.82%
-0.32%	29.4701				2+364.05	525.835	2+393.52	525.742		
-0.32%	30	-3858.2448	2+408.52	525.694	2+393.52	525.742	2+423.52	525.763	525.722	0.78%
0.46%	62.2793				2+423.52	525.763	2+485.80	526.05		
0.46%	40	85468.2976	2+505.80	526.142	2+485.80	526.05	2+525.80	526.225	526.225	-0.05%
0.41%	36.0309				2+525.80	526.225	2+561.83	526.374		
0.41%	30	-81082.372	2+576.83	526.436	2+561.83	526.374	2+591.83	526.504	526.374	0.04%
0.45%	22.031				2+591.83	526.504	2+613.86	526.603		
0.45%	25	5958.0317	2+626.36	526.659	2+613.86	526.603	2+638.86	526.663	526.663	-0.42%
0.03%	9.1031				2+638.86	526.663	2+647.96	526.666		
0.03%	25	-1797.9369	2+660.46	526.67	2+647.96	526.666	2+672.96	526.847	526.666	1.39%
1.42%	68.7021				2+672.96	526.847	2+741.67	527.824		
1.42%	20	3903.9436	2+751.67	527.966	2+741.67	527.824	2+761.67	528.057	528.057	-0.51%
0.91%	86.6646				2+761.67	528.057	2+848.33	528.845		
0.91%	25	1671.4236	2+860.83	528.959	2+848.33	528.845	2+873.33	528.885	528.914	-1.50%
-0.59%	8.7674				2+873.33	528.885	2+882.10	528.834		
-0.59%	25	-33067.2325	2+894.60	528.761	2+882.10	528.834	2+907.10	528.697	528.697	0.08%
-0.51%	155.6729				2+907.10	528.697	3+062.77	527.901		
-0.51%	30	-2793.7148	3+077.77	527.825	3+062.77	527.901	3+092.77	527.909	527.865	1.07%
0.56%	121.5151				3+092.77	527.909	3+214.29	528.593		
0.56%	30	4929.5388	3+229.29	528.678	3+214.29	528.593	3+244.29	528.671	528.671	-0.61%
-0.05%	27.5768				3+244.29	528.671	3+271.86	528.658		
-0.05%	30	-767.5238	3+286.86	528.652	3+271.86	528.658	3+301.86	529.231	528.658	3.91%
3.86%	78.241				3+301.86	529.231	3+380.10	532.253		
3.86%	40	3154.5598	3+400.10	533.026	3+380.10	532.253	3+420.10	533.545	533.545	-1.27%
2.60%	21.6305				3+420.10	533.545	3+441.74	534.106		
2.60%	35	-2401.3095	3+459.24	534.561	3+441.74	534.106	3+476.74	535.27	534.106	1.46%
4.05%	18.028				3+476.74	535.27	3+494.76	536		
4.05%	30	11460.9497	3+509.76	536.608	3+494.76	536	3+524.76	537.177	537.177	-0.26%
3.79%	17.7425				3+524.76	537.177	3+542.51	537.849		
3.79%	37.2181	568.0413	3+561.11	538.555	3+542.51	537.849	3+579.72	538.041	538.258	-6.55%
-2.76%	12.1013				3+579.72	538.041	3+591.82	537.707		
-2.76%	50	10272.4353	3+616.82	537.017	3+591.82	537.707	3+641.82	536.205	537.707	-0.49%
-3.25%	9.0603				3+641.82	536.205	3+650.89	535.91		
-3.25%	30	-4719.1424	3+665.89	535.423	3+650.89	535.91	3+680.89	535.031	535.031	0.64%
-2.61%	54.6831				3+680.89	535.031	3+735.57	533.603		
-2.61%	35	-792.3068	3+753.07	533.146	3+735.57	533.603	3+770.57	533.462	533.333	4.42%
1.81%	104.8596				3+770.57	533.462	3+875.43	535.355		
1.81%	30	1040.9195	3+890.43	535.625	3+875.43	535.355	3+905.43	535.464	535.524	-2.88%
-1.08%	11.7248				3+905.43	535.464	3+917.15	535.338		
-1.08%	25	-1116.8175	3+929.65	535.203	3+917.15	535.338	3+942.15	535.348	535.273	2.24%
1.16%	17.4651				3+942.15	535.348	3+959.62	535.551		
1.16%	40	-1951.6938	3+979.62	535.783	3+959.62	535.551	3+999.62	536.426	535.551	2.05%

PENDIENTE	LONGITUD	Kv	VÉRTICE		ENTRADA ACUERDO		SALIDA ACUERDO		PUNTO BAJO/ALTO Z	DIFERENCIA PENDIENTE
			P.K.	Z	P.K.	Z	P.K.	Z		
3.21%	31.9611				3+999.62	536.426	4+031.58	537.452		
3.21%	30	-10285.5378	4+046.58	537.934	4+031.58	537.452	4+061.58	538.459	537.452	0.29%
3.50%	51.6461				4+061.58	538.459	4+113.23	540.268		
3.50%	30	-30489.5357	4+128.23	540.794	4+113.23	540.268	4+143.23	541.334	540.268	0.10%
3.60%	13.3611				4+143.23	541.334	4+156.59	541.815		
3.60%	30	1196.911	4+171.59	542.355	4+156.59	541.815	4+186.59	542.519	542.519	-2.51%
1.09%	65.6338				4+186.59	542.519	4+252.22	543.238		
1.09%	40	597805.108	4+272.22	543.457	4+252.22	543.238	4+292.22	543.675	543.675	-0.01%
1.09%	101.7045				4+292.22	543.675	4+393.92	544.781		
1.09%	30	12810.5601	4+408.92	544.944	4+393.92	544.781	4+423.92	545.072	545.072	-0.23%
0.85%	61.9542				4+423.92	545.072	4+485.88	545.602		

8. ALZADO RAMAL MARRITURRI VÍA IZQUIERDA

PENDIENTE	LONGITUD	Kv	VÉRTICE		ENTRADA ACUERDO		SALIDA ACUERDO		PUNTO BAJO/ALTO Z	DIFERENCIA PENDIENTE
			P.K.	Z	P.K.	Z	P.K.	Z		
-1.13%	46.7687				0+000.00	518.884	0+046.77	518.354		
-1.13%	25	-3717.978	0+059.27	518.213	0+046.77	518.354	0+071.77	518.155	518.155	0.67%
-0.46%	56.9189				0+071.77	518.155	0+128.69	517.893		
-0.46%	25	-18237.7569	0+141.19	517.835	0+128.69	517.893	0+153.69	517.795	517.795	0.14%
-0.32%	189.3278				0+153.69	517.795	0+343.02	517.182		
-0.32%	20	-60646.6018	0+353.02	517.149	0+343.02	517.182	0+363.02	517.12	517.12	0.03%
-0.29%	245.7447				0+363.02	517.12	0+608.76	516.406		
-0.29%	35	-5972.5394	0+626.26	516.355	0+608.76	516.406	0+643.76	516.406	516.38	0.59%
0.30%	137.2288				0+643.76	516.406	0+780.99	516.812		
0.30%	30	-16952.74	0+795.99	516.856	0+780.99	516.812	0+810.99	516.927	516.812	0.18%
0.47%	349.8197				0+810.99	516.927	1+160.81	518.579		
0.47%	50	-8139.73	1+185.81	518.697	1+160.81	518.579	1+210.81	518.968	518.579	0.61%
1.09%	29.7764				1+210.81	518.968	1+240.59	519.292		
1.09%	50	7620.9663	1+265.59	519.563	1+240.59	519.292	1+290.59	519.671	519.671	-0.66%
0.43%	28.6298				1+290.59	519.671	1+319.21	519.794		
0.43%	35	-2215.962	1+336.71	519.869	1+319.21	519.794	1+354.21	520.221	519.794	1.58%
2.01%	20.0513				1+354.21	520.221	1+374.27	520.624		
2.01%	25	1123.9116	1+386.77	520.875	1+374.27	520.624	1+399.27	520.849	520.851	-2.22%
-0.21%	13.4306				1+399.27	520.849	1+412.70	520.82		
-0.21%	25	-1609.2906	1+425.20	520.793	1+412.70	520.82	1+437.70	520.96	520.816	1.55%
1.34%	64.2997				1+437.70	520.96	1+502.00	521.821		
1.34%	20	1343.3083	1+512.00	521.955	1+502.00	521.821	1+522.00	521.94	521.942	-1.49%
-0.15%	12.1193				1+522.00	521.94	1+534.12	521.922		
-0.15%	20	-788.5251	1+544.12	521.907	1+534.12	521.922	1+554.12	522.146	521.921	2.54%
2.39%	123.8026				1+554.12	522.146	1+677.92	525.1		
2.39%	25	-2497.2164	1+690.42	525.398	1+677.92	525.1	1+702.92	525.822	525.1	1.00%
3.39%	48.1289				1+702.92	525.822	1+751.05	527.452		
3.39%	38	814.3176	1+770.05	528.096	1+751.05	527.452	1+789.05	527.853	527.92	-4.67%
-1.28%	77.8923				1+789.05	527.853	1+866.94	526.857		
-1.28%	32	7642.0031	1+882.94	526.652	1+866.94	526.857	1+898.94	526.381	526.857	-0.42%
-1.70%	25.3013				1+898.94	526.381	1+924.24	525.951		
-1.70%	25	-3100.9518	1+936.74	525.739	1+924.24	525.951	1+949.24	525.627	525.627	0.81%
-0.89%	41.3318				1+949.24	525.627	1+990.57	525.259		
-0.89%	20	-2140.2331	2+000.57	525.17	1+990.57	525.259	2+010.57	525.174	525.174	0.93%
0.04%	21.074				2+010.57	525.174	2+031.65	525.183		
0.04%	30	-783.7452	2+046.65	525.19	2+031.65	525.183	2+061.65	525.77	525.183	3.83%
3.87%	55.1512				2+061.65	525.77	2+116.80	527.905		
3.87%	50	953.5079	2+141.80	528.873	2+116.80	527.905	2+166.80	528.53	528.619	-5.24%
-1.37%	10.7639				2+166.80	528.53	2+177.56	528.382		
-1.37%	30	4008.7123	2+192.56	528.176	2+177.56	528.382	2+207.56	527.858	528.382	-0.75%
-2.12%	83.9591				2+207.56	527.858	2+291.52	526.077		
-2.12%	20	-1101.8831	2+301.52	525.864	2+291.52	526.077	2+311.52	525.834	525.834	1.82%

PENDIENTE	LONGITUD	Kv	VÉRTICE		ENTRADA ACUERDO		SALIDA ACUERDO		PUNTO BAJO/ALTO Z	DIFERENCIA PENDIENTE
			P.K.	Z	P.K.	Z	P.K.	Z		
-0.31%	29.6792				2+311.52	525.834	2+341.20	525.743		
-0.31%	30	-3996.5755	2+356.20	525.697	2+341.20	525.743	2+371.20	525.764	525.724	0.75%
0.44%	110.874				2+371.20	525.764	2+482.07	526.256		
0.44%	40	274034.66	2+502.07	526.345	2+482.07	526.256	2+522.07	526.431	526.431	-0.01%
0.43%	43.9925				2+522.07	526.431	2+566.07	526.62		
0.43%	20	4620.1136	2+576.07	526.663	2+566.07	526.62	2+586.07	526.663	526.663	-0.43%
0.00%	10.4126				2+586.07	526.663	2+596.48	526.663		
0.00%	20	-1427.3815	2+606.48	526.662	2+596.48	526.663	2+616.48	526.802	526.663	1.40%
1.40%	75.2201				2+616.48	526.802	2+691.70	527.854		
1.40%	20	4070.7026	2+701.70	527.993	2+691.70	527.854	2+711.70	528.084	528.084	-0.49%
0.91%	81.557				2+711.70	528.084	2+793.26	528.824		
0.91%	32	2242.1995	2+809.26	528.969	2+793.26	528.824	2+825.26	528.885	528.916	-1.43%
-0.52%	190.2506				2+825.26	528.885	3+015.51	527.895		
-0.52%	30	-2782.153	3+030.51	527.817	3+015.51	527.895	3+045.51	527.901	527.858	1.08%
0.56%	121.8482				3+045.51	527.901	3+167.36	528.581		
0.56%	30	5204.508	3+182.36	528.664	3+167.36	528.581	3+197.36	528.662	528.662	-0.58%
-0.02%	29.8431				3+197.36	528.662	3+227.20	528.656		
-0.02%	30	-749.873	3+242.20	528.653	3+227.20	528.656	3+257.20	529.251	528.656	4.00%
3.98%	74.3965				3+257.20	529.251	3+331.59	532.213		
3.98%	40	2785.8494	3+351.59	533.009	3+331.59	532.213	3+371.59	533.519	533.519	-1.44%
2.55%	20.6253				3+371.59	533.519	3+392.22	534.044		
2.55%	35	-2489.6053	3+409.72	534.49	3+392.22	534.044	3+427.22	535.181	534.044	1.41%
3.95%	66.7132				3+427.22	535.181	3+493.93	537.818		
3.95%	38.3	563.5402	3+513.08	538.575	3+493.93	537.818	3+532.23	538.03	538.258	-6.80%
-2.84%	12.8685				3+532.23	538.03	3+545.10	537.664		
-2.84%	50	16325.4598	3+570.10	536.953	3+545.10	537.664	3+595.10	536.165	537.664	-0.31%
-3.15%	9.348				3+595.10	536.165	3+604.45	535.871		
-3.15%	30	-6221.0915	3+619.45	535.398	3+604.45	535.871	3+634.45	534.998	534.998	0.48%
-2.67%	50.0565				3+634.45	534.998	3+684.51	533.662		
-2.67%	35	-780.467	3+702.01	533.195	3+684.51	533.662	3+719.51	533.513	533.385	4.48%
1.82%	101.0891				3+719.51	533.513	3+820.60	535.349		
1.82%	30	1044.7699	3+835.60	535.622	3+820.60	535.349	3+850.60	535.463	535.522	-2.87%
-1.06%	12.4948				3+850.60	535.463	3+863.09	535.332		
-1.06%	25	-1102.8032	3+875.59	535.2	3+863.09	535.332	3+888.09	535.351	535.27	2.27%
1.21%	17.6471				3+888.09	535.351	3+905.74	535.565		
1.21%	40	-1995.2604	3+925.74	535.807	3+905.74	535.565	3+945.74	536.451	535.565	2.00%
3.22%	33.2462				3+945.74	536.451	3+978.98	537.52		
3.22%	30	-10254.7834	3+993.98	538.003	3+978.98	537.52	4+008.98	538.529	537.52	0.29%
3.51%	92.1334				4+008.98	538.529	4+101.12	541.762		
3.51%	30	1242.8647	4+116.12	542.288	4+101.12	541.762	4+131.12	542.453	542.453	-2.41%
1.10%	29.9149				4+131.12	542.453	4+161.03	542.78		
1.10%	40	283951.277	4+181.03	542.999	4+161.03	542.78	4+201.03	543.216	543.216	-0.01%
1.08%	145.1477				4+201.03	543.216	4+346.18	544.785		
1.08%	30	13258.2306	4+361.18	544.947	4+346.18	544.785	4+376.18	545.075	545.075	-0.23%

PENDIENTE	LONGITUD	Kv	VÉRTICE		ENTRADA ACUERDO		SALIDA ACUERDO		PUNTO BAJO/ALTO Z	DIFERENCIA PENDIENTE
			P.K.	Z	P.K.	Z	P.K.	Z		
0.85%	61.5509				4+376.18	545.075	4+437.73	545.602		

9. ALZADO RAMAL ALDAIA VÍA DERECHA

PENDIENTE	LONGITUD	Kv	VÉRTICE		ENTRADA ACUERDO		SALIDA ACUERDO		PUNTO BAJO/ALTO Z	DIFERENCIA PENDIENTE
			P.K.	Z	P.K.	Z	P.K.	Z		
-2.13%	35.5915				2+325.09	526.49	2+360.68	525.733		
-2.13%	20	-6540.1573	2+370.68	525.521	2+360.68	525.733	2+380.68	525.339	525.339	0.31%
-1.82%	178.9029				2+380.68	525.339	2+559.58	522.082		
-1.82%	30	-2532.6389	2+574.58	521.809	2+559.58	522.082	2+589.58	521.714	521.714	1.18%
-0.64%	113.7469				2+589.58	521.714	2+703.33	520.991		
-0.64%	30	-5987.5927	2+718.33	520.896	2+703.33	520.991	2+733.33	520.875	520.875	0.50%
-0.13%	27.7305				2+733.33	520.875	2+761.06	520.838		
-0.13%	30	6437.5398	2+776.06	520.818	2+761.06	520.838	2+791.06	520.728	520.838	-0.47%
-0.60%	54.7387				2+791.06	520.728	2+845.80	520.399		
-0.60%	30	-24766.8794	2+860.80	520.309	2+845.80	520.399	2+875.80	520.237	520.237	0.12%
-0.48%	184.1728				2+875.80	520.237	3+059.97	519.354		
-0.48%	30	-20679.1371	3+074.97	519.282	3+059.97	519.354	3+089.97	519.232	519.232	0.15%
-0.33%	83.7341				3+089.97	519.232	3+173.71	518.952		
-0.33%	30	-2660.4981	3+188.71	518.902	3+173.71	518.952	3+203.71	519.021	518.937	1.13%
0.79%	60.3877				3+203.71	519.021	3+264.10	519.5		
0.79%	20	26693.2172	3+274.10	519.579	3+264.10	519.5	3+284.10	519.651	519.651	-0.07%
0.72%	22.7825				3+284.10	519.651	3+306.88	519.814		
0.72%	20	2041.279	3+316.88	519.886	3+306.88	519.814	3+326.88	519.86	519.867	-0.98%
-0.26%	51.9657				3+326.88	519.86	3+378.84	519.724		

10. ALZADO RAMAL ALDAIA VÍA IZQUIERDA

PENDIENTE	LONGITUD	Kv	VÉRTICE		ENTRADA ACUERDO		SALIDA ACUERDO		PUNTO BAJO/ALTO Z	DIFERENCIA PENDIENTE
			P.K.	Z	P.K.	Z	P.K.	Z		
-2.07%	28.8075				2+273.36	526.471	2+302.17	525.874		
-2.07%	20	-4221.6003	2+312.17	525.667	2+302.17	525.874	2+322.17	525.507	525.507	0.47%
-1.60%	15.5726				2+322.17	525.507	2+337.74	525.258		
-1.60%	20	9235.6461	2+347.74	525.099	2+337.74	525.258	2+357.74	524.917	525.258	-0.22%
-1.81%	157.0828				2+357.74	524.917	2+514.82	522.067		
-1.81%	30	-2534.9922	2+529.82	521.795	2+514.82	522.067	2+544.82	521.7	521.7	1.18%
-0.63%	111.773				2+544.82	521.7	2+656.60	520.995		
-0.63%	30	-6068.4608	2+671.60	520.9	2+656.60	520.995	2+686.60	520.879	520.879	0.49%
-0.14%	27.4545				2+686.60	520.879	2+714.05	520.842		
-0.14%	30	6861.8579	2+729.05	520.821	2+714.05	520.842	2+744.05	520.735	520.842	-0.44%
-0.57%	75.7892				2+744.05	520.735	2+819.84	520.3		
-0.57%	30	-31003.6203	2+834.84	520.214	2+819.84	520.3	2+849.84	520.143	520.143	0.10%
-0.48%	160.5314				2+849.84	520.143	3+010.37	519.376		
-0.48%	30	-23491.6827	3+025.37	519.305	3+010.37	519.376	3+040.37	519.252	519.252	0.13%
-0.35%	84.8528				3+040.37	519.252	3+125.22	518.956		
-0.35%	30	-2691.2088	3+140.22	518.903	3+125.22	518.956	3+155.22	519.018	518.939	1.11%
0.77%	72.5535				3+155.22	519.018	3+227.78	519.573		
0.77%	20	40328.6685	3+237.78	519.65	3+227.78	519.573	3+247.78	519.722	519.722	-0.05%
0.72%	13.4285				3+247.78	519.722	3+261.21	519.818		
0.72%	20	2032.1898	3+271.21	519.889	3+261.21	519.818	3+281.21	519.862	519.87	-0.98%
-0.27%	51.4851				3+281.21	519.862	3+332.69	519.724		

11. ALZADO RAMAL COCHERAS VÍA DERECHA

PENDIENTE	LONGITUD	Kv	VÉRTICE		ENTRADA ACUERDO		SALIDA ACUERDO		PUNTO BAJO/ALTO Z	DIFERENCIA PENDIENTE
			P.K.	Z	P.K.	Z	P.K.	Z		
-0.51%	60.4349				48.74	515.034	0+011.69	514.727		
-0.51%	65	32697.8545	0+044.19	514.562	0+011.69	514.727	0+076.69	514.333	514.727	-0.20%
-0.71%	227.8348				0+076.69	514.333	0+304.53	512.724		
-0.71%	50	-13332.0908	0+329.53	512.547	0+304.53	512.724	0+354.53	512.464	512.464	0.38%
-0.33%	115.2105				0+354.53	512.464	0+469.74	512.083		
-0.33%	50	-15098.9754	0+494.74	512	0+469.74	512.083	0+519.74	512	512	0.33%
0.00%	104.256				0+519.74	512	623.996	512		

12. ALZADO RAMAL COCHERAS VÍA IZQUIERDA

PENDIENTE	LONGITUD	Kv	VÉRTICE		ENTRADA ACUERDO		SALIDA ACUERDO		PUNTO BAJO/ALTO Z	DIFERENCIA PENDIENTE
			P.K.	Z	P.K.	Z	P.K.	Z		
-0.52%	65.8927				48.66	515.038	0+017.23	514.697		
-0.52%	69.5605	36113.8168	0+052.01	514.518	0+017.23	514.697	0+086.79	514.271	514.697	-0.19%
-0.71%	206.2814				0+086.79	514.271	0+293.08	512.808		
-0.71%	52.9248	-14231.2445	0+319.54	512.621	0+293.08	512.808	0+346.00	512.532	512.532	0.37%
-0.34%	132.6356				0+346.00	512.532	0+478.64	512.084		
-0.34%	50	-14828.1532	0+503.64	512	0+478.64	512.084	0+528.64	512	512	0.34%
0.00%	77.4584				0+528.64	512	0+606.09	512		

