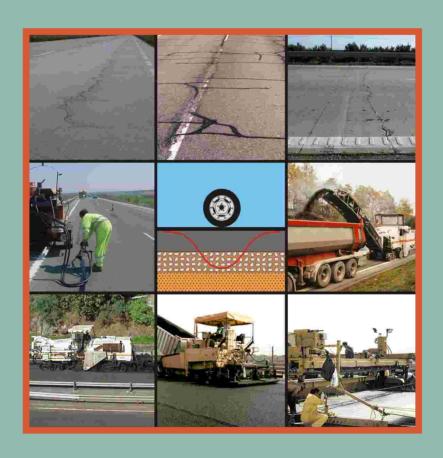
serie normativas

Instrucciones de Construcción



Rehabilitación de firmes

Orden Circular 9/2002



serie normativas

Rehabilitación de firmes

Orden Circular 9/2002



ORDEN CIRCULAR 9/2002 SOBRE REHABILITACIÓN DE FIRMES

En los estudios y proyectos de rehabilitación estructural y superficial de firmes es actualmente de aplicación la Norma 6.3-IC de Refuerzo de firmes de la Instrucción de Carreteras, aprobada por Orden de 26 de marzo de 1980 del entonces Ministerio de Obras Públicas y Urbanismo, así como la Orden Circular 323/97 T, de 24 de febrero, en lo referente a los firmes con pavimento bituminoso. La revisión de estas disposiciones parece aconsejable por:

- ► El tiempo transcurrido desde su aprobación, la evolución tecnológica en materia de firmes y pavimentos y de sus materiales constituyentes, así como por la experiencia acumulada en la aplicación de la mencionada normativa.
- La necesidad de homogeneizar los criterios de rehabilitación de firmes y pavimentos con la Norma 6.1 y 2-IC de Secciones de firme, que sustituyó a las Normas 6.1-IC y 6.2-IC de 1975, vigentes en el momento de redacción de la Norma 6.3-IC y a las que ésta hacía referencia.
- La conveniencia de especificar los procedimientos de rehabilitación de las zonas singulares que se indican en la mencionada Norma 6.3-IC, en particular de las que presentan agrietamiento estructural o valores altos de la deflexión.
- La necesidad de desarrollar y sistematizar los criterios de evaluación y de dimensionamiento de la rehabilitación de los firmes semirrígidos, semiflexibles y con pavimento de hormigón, pues en la norma vigente desde 1980 apenas estaba esbozada la metodología para ello.
- La conveniencia de normalizar las actuaciones de rehabilitación estructural en los tramos con tráfico superior a 5.10⁶ ejes equivalentes, para los que la Norma 6.3-IC actual no da solución, y que cada vez son más frecuentes, debido al incremento de tráfico experimentado desde el momento de aprobación de dicha norma.
- La normalización de una serie importante y significativa de técnicas constructivas y de nuevos materiales de los que se cuenta ya con suficiente experiencia de proyecto y construcción.

Los artículos 29, 40 y 51 del Reglamento General de Carreteras, aprobado por Real Decreto 1812/1994, de 2 de septiembre, y modificado por los Reales Decretos 1911/1997, de 19 de diciembre, 597/1999, de 16 de abril, y 114/2001, de 9 de febrero, facultan al Ministro de Fomento, a propuesta de la Dirección General de Carreteras, para aprobar las normas e instrucciones a las que deban sujetarse los estudios, los trabajos y obras de

construcción y los trabajos y obras de explotación de las carreteras estatales. No obstante, resulta inexcusable el cumplimiento del procedimiento de información en materia de normas y reglamentaciones técnicas establecido en la Directiva 98/34/CEE del Parlamento Europeo y del Consejo, de 22 de junio, y en el Real Decreto 1337/1999, de 31 de julio, proceso que, aunque ya iniciado, consumirá algún tiempo.

Mientras que la nueva Norma 6.3-IC de Rehabilitación de firmes supera la tramitación para su aprobación, es urgente emplear una normativa puesta al día y adaptada a la problemática específica de las redes de carreteras actuales. Con objeto de resolver estas carencias mientras no se proceda a la aprobación en los términos indicados en los apartados anteriores de la futura Norma 6.3-IC de Rehabilitación de firmes que sustituya a la Norma 6.3-IC de Refuerzo de firmes, actualmente vigente, esta Dirección General ha decidido que para los proyectos de rehabilitación estructural o superficial de los firmes, se siga lo indicado en el texto que acompaña a esta Orden Circular sobre Rehabilitación de firmes, y en sus anejos.

Teniendo en cuenta todo lo anterior, la Dirección General de Carreteras ha dispuesto lo siguiente:

- 1. Aprobar el documento "Rehabilitación de firmes" y sus anejos, cuyos textos acompañan a esta Orden Circular.
- Definir como ámbito de aplicación de esta Orden Circular y de los documentos que la acompañan, los siguientes tipos de proyectos, obras y actuaciones en general:
 - Proyectos de acondicionamiento o rehabilitación y mejora de las carreteras existentes, cuya Orden de Estudio se autorice, o el proyecto se encuentre en fase de redacción, con posterioridad a la fecha de entrada en vigor de esta Orden Circular.
 - En el caso de obras en fase de licitación o ya adjudicadas, se elevará consulta a las Subdirecciones Generales de Construcción o de Conservación y Explotación de esta Dirección General, según corresponda, acerca de la conveniencia de proceder a modificar el contrato para adecuarlo a lo previsto en esta Orden Circular.
- 3. Derogar la Orden Circular 323/97 T, de 24 de febrero, por la que se aprobaron las "Recomendaciones para el proyecto de las actuaciones de rehabilitación estructural de firmes con pavimento bituminoso" y sus anejos "Guía para el estudio de las deflexiones en firmes con pavimento bituminoso" y "Criterios a

tener en cuenta para el estudio de las actuaciones preventivas", cuyos textos acompañaban a dicha Orden.

Esta Orden Circular entrará en vigor a partir del día 10 de junio de dos mil dos.
 Madrid, 24 de mayo de 2002
 EL DIRECTOR GENERAL DE CARRETERAS,

Fdo.: Antonio J. Alonso Burgos

ANEJO de la ORDEN CIRCULAR 9/2002

REHABILITACIÓN DE FIRMES

Este documento ha sido elaborado por la Dirección Técnica de la Dirección General de Carreteras del Ministerio de Fomento, tomando como referencia básica el texto de la Orden Circular 323/97T, de 24 de febrero, al que se ha incorporado la propuesta del Comité de firmes rígidos de la Asociación Técnica de Carreteras en lo referente a la rehabilitación de pavimentos de hormigón y con pavimentos de hormigón y algunos criterios sobre conceptos generales y de rehabilitación estructural de pavimentos bituminosos de la propuesta del CEDEX a la Subdirección General de Conservación y Explotación.

La redacción final ha sido revisada por una Comisión de ingenieros de caminos, canales y puertos, funcionarios de la Dirección General de Carreteras, formada por:

- D. Carlos Bartolomé Marín
- D. Ángel García Garay
- D. Isidoro Picazo Varela
- D. José Manuel Blanco Segarra
- D. Carlos Casas Nagore
- D. Carlos Casaseca Benéitez
- Da Ma Carmen Picón Cabrera

También han formado parte de la Comisión los siguientes expertos:

- Prof. Dr. Miguel Ángel del Val Melús (Catedrático de la Universidad Politécnica de Madrid)
- ► D. Julio Vaguero García (Instituto Español del Cemento y sus Aplicaciones)

También en la redacción definitiva, integradora de los últimos criterios técnicos especificados referentes a mezclas bituminosas, pavimentos de hormigón, así como sobre reciclado de firmes, han participado los siguientes ingenieros de caminos, canales y puertos, funcionarios de la Dirección General de Carreteras:

- Da María Dolores Cancela Rey
- ▶ Dª Mercedes L. Gómez Álvarez
- D. Luis Garijo Alonso

ÍNDICE

1	OBJ	ETO		7
2	ÁME	ITO DE APLICACIO	ÓN	9
3	EST	JDIO DE LA REHA	ABILITACIÓN DE UN FIRME	11
	3.1	Planteamiento de	e la necesidad de rehabilitación	11
		3.1.1 Necesid	lad de rehabilitación estructural	11
		3.1.2 Necesid	lad de rehabilitación superficial	11
	3.2	Método para la de	eterminación de la solución adecuada	12
4	REC	OPILACIÓN Y ANÁ	ÁLISIS DE DATOS	13
5			TADO DEL FIRME Y DE SU NIVEL DE	
	AGC	TAMIENTO		15
	5.1	Generalidades		15
	5.2	Tipos de firme		15
	5.3	•	fico pesado	
	5.4		ealización de la tramificación previa	
	5.5	Criterios para rea	ılizar una inspección visual	18
	5.6	Auscultación del f	firme	19
			lidades	
			ión y cálculo de las deflexiones	
		5.6.3 Estudios	s complementarios	20
6	DIA	NÓSTICO SOBRE	EL ESTADO DEL FIRME	23
	6.1	Esquema resume	en y tramificación de la carretera	23
	6.2	Establecimiento d	del diagnóstico	23
7			ONES Y SELECCIÓN DEL TIPO MÁS	
	7.1			
	7.2		ehabilitación estructural	
	7.3		ehabilitación superficial	
	7.4	Criterios de aplica	ación de las técnicas de reciclado de firmes	28
8			SIONAMIENTO DE UNA REHABILITACIÓN	20
	8.1	•	-11-	
	8.2	•	stente	
	8.3 8.4			_
				29
9			RUCTURAL DE FIRMES QUE TENGAN	
			080	
	9.1		isico	
	9.2	Reparación previa	a de las zonas singulares	31

		9.2.1 Determination de las zonas singulares	31
		9.2.2 Criterios de proyecto	32
	9.3	Eliminación parcial y reposición del firme existente	33
		9.3.1 Criterios generales	33
		9.3.2 Criterios de proyecto	34
	9.4	Sellado de grietas	35
	9.5	Recrecimiento del firme existente	35
		9.5.1 Recrecimiento con mezclas bituminosas	35
	9.6	9.5.2 Recrecimiento mediante pavimento de hormigón vibrado Combinación de las soluciones de eliminación parcial y reposición y	37
		de recrecimiento	
	9.7	Otros tipos de rehabilitación estructural del firme existente	
	9.8	Zonas de actuación preventiva	
	9.9	Zonas de estudio especial	42
10		ABILITACIÓN ESTRUCTURAL DE FIRMES QUE TENGAN	40
		MENTO DE HORMIGÓN	
	10.1	Planteamiento básico	
	10.2	Reparación previa de las zonas singulares	
	10.3	Eliminación y reposición del firme	
	10.4	Recrecimiento del firme existente	
		10.4.1 Recrecimiento mediante pavimento de hormigón	
		10.4.1.1 Reparaciones previas	
		10.4.1.2 Capa de separación	
		10.4.1.3 Dimensionamiento del recrecimiento	
		10.4.2 Recrecimiento con mezcla bituminosa	45
	10.5	Actuaciones de conservación preventiva	47
		10.5.1 Deterioros en las juntas	47
		10.5.2 Actuaciones estructurales	47
11	REHA	ABILITACIÓN SUPERFICIAL	49
	11.1	Criterios generales	49
	11.2	Procedimientos y técnicas específicas para la rehabilitación superficial	49
		11.2.1 Adherencia neumático-pavimento (textura y resistencia al deslizamiento)	
		11.2.2 Regularidad superficial	
		11.2.3 Tratamiento de grietas	
	11.3	Materiales específicos de rehabilitación superficial	
	11.4	Análisis de soluciones	
12		ECTOS CONSTRUCTIVOS	
-	12.1	Generalidades	
	12.1	Mejoras del drenaje existente	
	12.2	Ampliación de la sección transversal	
	12.3	Correcciones de trazado	
	12.4	Adecuación de los sistemas de contención de vehículos	
	12.5	Auecuacion de los sistemas de contención de veniculos	ວວ

12.	_	arización superficial	55
12.	7 Rehal	oilitación de arcenes	57
	12.7.1		
		bituminoso	57
	12.7.2		
		hormigón	
	12.7.3	3 Otras recomendaciones	57
ANEJO	1 DEFI	NICIONES	59
ANF.IC	2 FQUI	VALENCIA ESTRUCTURAL SIMPLIFICADA DE	
, 1 _ 0 0	• -	ERIALES UTILIZADOS EN LA REHABILITACIÓN	
	ESTR	UCTURAL DE FIRMES	63
ANE IO	a cuía	PARA EL ESTUDIO DE LAS DEFLEXIONES EN FIRMES	
ANEJU		AVIMENTO BITUMINOSO	67
1)	
2		O DE DEFLEXIONES	
_	2.1	Deflectograma, tramificación y definición de zonas	
		singulares	68
	2.2	Estudios complementarios	
	2.3	Deflexión característica	
	2.4	Correlaciones con la deflexión patrón	72
	2.5	Corrección por humedad en la explanada	
	2.6	Corrección por temperatura del pavimento	75
ANEJO	4 GUÍA	PARA LA REALIZACIÓN DE LA INSPECCIÓN VISUAL DE	
		ES	79
1	OBJETC)	79
2		DE ACTUACIÓN	
3	_	0	
4	INSPEC	CIÓN VISUAL DE FIRMES CON PAVIMENTO BITUMINOSO	80
5		CIÓN VISUAL DE FIRMES CON PAVIMENTO DE	
	HORMIC	AÓN	82

1 OBJETO

El objeto de esta norma es establecer los criterios que permitan seleccionar y proyectar la solución idónea de rehabilitación de un firme de carretera. Para ello, se pone a disposición del proyectista un procedimiento para la evaluación y análisis del estado de un firme y una gama de posibles soluciones de rehabilitación, entre las que se deberá elegir en cada caso la más adecuada, atendiendo a consideraciones técnicas, económicas y ambientales, así como de mínima afección al tráfico durante la ejecución de las obras, especialmente en lo que se refiere a la seguridad de la circulación.

Se ha considerado conveniente incluir en esta norma nuevos materiales y técnicas que ya han demostrado su idoneidad. Sin embargo, al no disponerse aún de suficiente experiencia acerca de una serie de técnicas específicas de conservación y rehabilitación de firmes, su inclusión en el Pliego de Prescripciones Técnicas Generales para Obras de Conservación (PG-4) no es pertinente en este momento. Este es el caso de los tratamientos de sellado de grietas, la mejora de los sistemas de drenaje y las técnicas de levantamiento mediante fresado, así como de todas las técnicas de conservación de pavimentos de hormigón. Por ello, esta norma tiene también por objeto dar directrices sobre cuándo y cómo pueden ser empleadas dichas técnicas.

Una dificultad añadida en la redacción de esta norma es el hecho de tener que considerar en las vías actuales de la Red de Carreteras del Estado, para caracterizar el tráfico como factor de dimensionamiento, la intensidad media diaria de vehículos pesados (IMDp). Así, en las vías de servicio no agrícolas de las actuales autovías interurbanas, en especial de las construidas en los últimos años, confluyen dos circunstancias:

- ► Tienen generalmente las categorías de tráfico pesado T3 y T4, aunque como se indica en el apartado 5.3, a efectos de dimensionamiento se les asignan categorías de tráfico pesado superiores.
- Un significativo número de kilómetros de estas vías son tramos de antiguas carreteras cuyos firmes y pavimentos requieren soluciones de rehabilitación superficial o estructural sensiblemente diferentes a las carreteras convencionales con esas mismas categorías de tráfico pesado.

Por ello, se ha pretendido dar cabida a ambas situaciones, proponiendo, cuando ha sido posible, soluciones distintas en uno y en otro caso.

Por último, conviene indicar que atendiendo a la lógica demanda de algunas Administraciones de Carreteras de Comunidades Autónomas, que han manifestado interés en la armonización de los criterios de las distintas Administraciones, en materia de firmes y pavimentos, se ha considerado dentro del texto reglamentario la opción de subdividir las categorías de tráfico pesado T3 y T4 (tabla 1B), indicando criterios específicos de rehabilitación estructural para dicha subdivisión de tráficos (tabla 5C).

2 ÁMBITO DE APLICACIÓN

Esta norma se aplicará en los estudios y proyectos de rehabilitación superficial o estructural de los firmes de las carreteras en servicio. Cuando dichos estudios y proyectos incluyan tramos con firmes de nueva construcción o con reconstrucción total del existente, dichos tramos se proyectarán de acuerdo con la vigente Norma 6.1 y 2-IC de Secciones de firme o la normativa que en su momento la sustituya.

En los supuestos de obras de acondicionamiento, mejora de trazado, ensanches y duplicación de calzadas, con aprovechamiento de parte o de la totalidad de la calzada existente, se aplicarán conjuntamente los criterios de esta norma y de la Norma 6.1 y 2-IC. Asimismo, en actuaciones que conlleven un aumento del número de carriles, para la definición de los espesores del firme se tendrá en cuenta la Norma 6.1 y 2-IC y para la elección del tipo de solución y de sus materiales constituyentes se adoptarán los criterios recogidos en esta norma.

Esta norma sólo será de aplicación en los supuestos considerados en cada uno de sus artículos y para los tipos de firme citados en su apartado 5.2.

En el caso de la ejecución de obras por la propia Administración (artículo 152 del texto refundido de la Ley de Contratos de las Administraciones Públicas) que, teniendo por objeto la rehabilitación del firme, no alcancen un presupuesto de 120.202,42 euros se podrán simplificar los estudios necesarios, al amparo del artículo 124.2 del citado texto legal, y no será de aplicación esta norma. No obstante, en todo caso deberán justificarse las soluciones adoptadas, manteniendo en lo posible las reglas y recomendaciones que aquí figuran.

En los estudios y proyectos de rehabilitación de firmes de carreteras situadas a una altitud superior a 1.500 m se comprobará, mediante un estudio especial, que la explanada y el drenaje subterráneo son adecuados para evitar la formación de lentejones de hielo debajo del firme, ajustándose en lo demás a esta norma.

Junto a las especificaciones que se recogen en esta norma se establecerán las medidas necesarias para el cumplimiento de la legislación que en materia ambiental, de seguridad y salud y de almacenamiento y transporte de mercancías peligrosas estuviera vigente en cada momento.

3 ESTUDIO DE LA REHABILITACIÓN DE UN FIRME

3.1 Planteamiento de la necesidad de rehabilitación

A los efectos de aplicación de esta norma, las actuaciones de rehabilitación de firmes y pavimentos se clasificarán, según su finalidad, en **estructurales** y **superficiales**. Las primeras tendrán por objeto aumentar significativamente la capacidad estructural del firme existente, adecuándola a las acciones del tráfico previsto durante su período de servicio. El objeto de las segundas será conservar o mejorar sus características funcionales (seguridad, comodidad, etc.) y la protección del conjunto del firme (aumento de la durabilidad, impermeabilidad, uniformidad, aspecto, etc.).

Las actuaciones de rehabilitación estructural, adecuadamente proyectadas y construidas, darán solución a ambos supuestos, ya que supondrán la mejora de la regularidad longitudinal y transversal y de la textura superficial.

3.1.1 Necesidad de rehabilitación estructural

La necesidad de una rehabilitación estructural se planteará si concurre alguna de las circunstancias siguientes:

- 1. Agotamiento estructural del firme.
- 2. Previsión de crecimiento importante de la intensidad de tráfico pesado.
- 3. Gastos excesivos de conservación ordinaria.

En el primer caso la rehabilitación resultará necesaria por haberse agotado, o estar próxima a agotarse, la vida útil del firme, aunque no se hubiesen cumplido las hipótesis de proyecto. Se evaluará por medio de una inspección visual y de una auscultación, efectuada con equipos de gran rendimiento o mediante ensayos puntuales.

En el segundo caso, un incremento del volumen de tráfico pesado sobre las previsiones realizadas cuando el tramo objeto de estudio se puso en servicio podría producir un agotamiento acelerado del firme a corto o medio plazo, lo que haría conveniente su rehabilitación por consideraciones técnicas o económicas.

El tercer caso deberá ser consecuencia de la gestión de la conservación de la red, que podrá predeterminar cuáles son los gastos de conservación ordinaria normales para cada tipo de firme y carretera, y además establecer el umbral a partir del cual un incremento de estos gastos, en el tramo considerado, indicaría que se debe proceder a un cambio de estrategia de conservación.

3.1.2 Necesidad de rehabilitación superficial

La rehabilitación o renovación superficial de un tramo de carretera podrá justificarse si se produce alguno de los supuestos siguientes:

 Cuando no sea necesaria una rehabilitación estructural, de acuerdo con lo indicado en esta norma, pero el estado superficial del pavimento presente deficiencias que afectan a la seguridad de la circulación, a la comodidad del usuario o a la durabilidad del pavimento. Las deficiencias que, en determinado grado, pueden justificar una rehabilitación superficial del firme son las siguientes:

- Pavimento deslizante por pulimento o por falta de macrotextura.
- Pavimento deformado longitudinal o transversalmente, con una regularidad superficial inadecuada.
- Pavimento fisurado, descarnado o en proceso de desintegración superficial.
- Cuando, realizada la tramificación según lo indicado en el apartado 6.1, existan tramos cortos (inferiores a 200 m) que no precisen rehabilitación estructural ni superficial, pero estén comprendidos entre dos contiguos que sí la necesitan, podrá ser conveniente dar continuidad a la superficie de rodadura, por criterios de uniformidad funcional.
- Por razones de conservación preventiva, en ciertos casos convendrá aplicar el criterio anterior a tramos o grupos de tramos de longitud mayor, en los que, de acuerdo con esta norma, no sea estrictamente necesaria la rehabilitación (estructural o superficial), pero se prevea que lo vaya a ser a corto plazo.

3.2 Método para la determinación de la solución adecuada

Una vez establecida la necesidad de la rehabilitación estructural o superficial de un firme o pavimento de carretera, la determinación de la solución más adecuada deberá cubrir las siguientes etapas en el caso más general:

- Recopilación y análisis de datos.
- Evaluación del estado del firme y de su nivel de agotamiento.
- Diagnóstico sobre el estado del firme.
- Análisis de soluciones y selección del tipo más apropiado.
- Proyecto de la solución adoptada.

En algunos casos, las etapas anteriores se podrán simultanear o simplificar, según sea la naturaleza de los deterioros del firme y la técnica de rehabilitación que se vaya a utilizar.

4 RECOPILACIÓN Y ANÁLISIS DE DATOS

Para poder evaluar el estado de un firme se deberán analizar previamente sus parámetros más significativos, los del entorno y los de las solicitaciones del tráfico. Entre los datos básicos a analizar se pueden destacar:

Características del firme existente y estado del pavimento:

- Sección estructural del firme de la calzada y de los arcenes (naturaleza y espesor de sus capas).
- Características de los materiales.
- Fecha de puesta en servicio.
- Tipos y fechas de realización de las distintas actuaciones de conservación o de rehabilitación del firme desde su construcción.
- Otras informaciones disponibles (inspección visual previa, auscultaciones, etc.) sobre el estado del firme y del pavimento, de las que se pueda obtener, si es posible, la evolución estructural y superficial mediante la comparación de las diferentes campañas realizadas.

Entorno:

- Características geométricas (sección transversal y perfil longitudinal).
- Características de la explanada.
- Drenaje y su comportamiento, con definición de las zonas de posible acumulación de agua superficial o subterránea.
- Condiciones climáticas de la zona.
- ▶ Naturaleza del tramo (urbano, interurbano, ...).

Solicitaciones del tráfico:

Intensidad y composición del tráfico, fundamentalmente del pesado, incluyendo previsiones sobre su evolución a medio y largo plazo, partiendo, si existen, de datos estadísticos.

5 EVALUACIÓN DEL ESTADO DEL FIRME Y DE SU NIVEL DE AGOTAMIENTO

5.1 Generalidades

La evaluación del estado del firme existente tendrá por objeto establecer un diagnóstico que permita seleccionar y proyectar la actuación de rehabilitación más adecuada en cada uno de los tramos homogéneos en que pueda dividirse el tramo de carretera en estudio.

El proceso de recopilación de la información necesaria para evaluar el nivel de deterioro de un firme se deberá hacer con la amplitud y el detalle precisos en cada caso, para poder conseguir los objetivos de la evaluación y hacer posible la definición de la actuación de rehabilitación a llevar a cabo. Por todo ello, los métodos para la evaluación del firme existente, el diagnóstico sobre su estado, el análisis de las distintas opciones de rehabilitación y la selección de la más apropiada dependerán de la sección estructural del firme.

5.2 Tipos de firme

A los efectos de aplicación de esta norma, los firmes se clasificarán en: **flexibles**, **semiflexibles**, **semirrígidos** y **con pavimento de hormigón**. Para simplificar los criterios de definición de las actuaciones, en alguno de los apartados de esta norma, los tres primeros se engloban en la denominación de **firmes con pavimento bituminoso**.

Se consideran firmes flexibles los constituidos por capas granulares no tratadas y materiales bituminosos en un espesor inferior a 15 cm. Si el espesor de los materiales bituminosos sobre capas granulares no tratadas iguala o supera los 15 cm, los firmes se consideran como semiflexibles.

Se consideran firmes semirrígidos los constituidos por materiales bituminosos en cualquier espesor sobre una o más capas tratadas con conglomerantes hidráulicos o puzolánicos, siendo el espesor conjunto de éstas igual o superior a 18 cm y con un comportamiento que garantice todavía una contribución significativa a la resistencia estructural del conjunto del firme.

No son objeto directo de esta norma otros tipos de firme distintos de los citados (adoquinados, firmes mixtos compuestos por mezclas bituminosas sobre hormigón, firmes sin pavimentar, etc.), cuya rehabilitación se deberá efectuar mediante un estudio adecuado a sus características y solicitaciones específicas.

5.3 Categorías de tráfico pesado

El análisis del estado del firme y la elección y el proyecto de la actuación de rehabilitación, dependerán, entre otros factores, de la acción del tráfico, fundamentalmente del tráfico pesado, durante el período de servicio del firme.

En la redacción de esta Norma, para las categorías de tráfico pesado que más adelante se denominan T00, T0, T1 y T2, se ha considerado un período de servicio de 20 años para la rehabilitación estructural mediante pavimentos bituminosos y de 30 años para la rehabilitación estructural mediante pavimentos de hormigón.

En el resto de las categorías de tráfico pesado (denominadas T3 y T4) y en el caso de las rehabilitaciones superficiales, el concepto teórico de período de servicio tiene un significado diferente. Por ello, en esas situaciones no se ha tenido en cuenta tanto este criterio como otros relacionados con las limitaciones técnicas o constructivas de algunos materiales o con aspectos funcionales.

El tipo y sección estructural del firme conjunto (existente más rehabilitación) en cada carril dependerá de la intensidad media diaria de vehículos pesados (IMDp) que se prevea en ese carril en el año de puesta en servicio de la actuación de rehabilitación.

Para la determinación de la categoría de tráfico pesado que solicita el tramo de carretera que se va a rehabilitar se partirá de los aforos de intensidades y proporción de vehículos pesados y de los datos disponibles para la previsión de su evolución. Si no se pudiera disponer de datos sobre asignación por carriles, para el cálculo de la categoría de tráfico pesado se podrá admitir lo siguiente:

- ► En calzadas de dos carriles y doble sentido de circulación, incide sobre cada carril la mitad de los vehículos pesados que circulan por la calzada.
- ► En calzadas de dos carriles por sentido de circulación, en el carril exterior se considera la categoría de tráfico pesado correspondiente a todos los vehículos pesados que circulan en el sentido considerado.
- En calzadas de tres o más carriles por sentido de circulación, se considera que actúan sobre el exterior el 85% de los vehículos pesados que circulan en el sentido considerado.
- Para estimar el crecimiento del tráfico pesado se podrá adoptar como índice el valor medio de los obtenidos en los cinco últimos años en la estación de aforo permanente, primaria o secundaria, más próxima al tramo en el mismo itinerario.

A los efectos de aplicación de esta norma, se definen seis categorías de tráfico pesado, en función de la IMDp que se prevea para el carril en el año de puesta en servicio de la actuación de rehabilitación (tabla 1A).

CATEGORÍA DE TRÁFICO T00 T0 T1 **T2 T3** T4 **PESADO** < 4.000 < 2.000 < 800 < 200 **IMDp** ≥ 4.000 < 50 (vehículos pesados/día) ≥ 2.000 ≥ 800 ≥ 200 ≥ 50

TABLA 1A - CATEGORÍAS DE TRÁFICO PESADO

Si se considera oportuno como medio para la optimización de las soluciones de rehabilitación, las categorías de tráfico pesado T3 y T4 podrán dividirse en dos subcategorías cada una de ellas, según lo indicado en la tabla 1B.

TABLA ID - GODGAIL	TABLA IB - GOBOATLOGINAG DE TIVALIGO I LOADO					
SUBCATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO (*)	T31	T32	T41	T42		
IMDp (vehículos pesados/día)	< 200 ≥ 100	< 100 ≥ 50	< 50 ≥ 25	<25		

TABLA 1B - SUBCATEGORÍAS DE TRÁFICO PESADO

La categoría de tráfico pesado que se considerará en la rehabilitación de los carriles exteriores de las calzadas principales de las autopistas, autovías y otras carreteras de calzadas separadas, en ningún caso será inferior a la definida como T1.

Salvo justificación en contrario, en las vías de servicio no agrícolas de autopistas, autovías y otras carreteras de calzadas separadas (excepto las de categoría de tráfico pesado T00, para las que es preceptivo un estudio específico) se considerarán dos categorías de tráfico pesado menos que la que corresponda a la calzada principal. Así mismo, los enlaces, ramales, confluencias y bifurcaciones se dimensionarán, como mínimo, con la categoría de tráfico pesado inmediatamente inferior.

Donde se justifique que los ejes de los vehículos pesados están especialmente sobrecargados, deberá considerarse la posibilidad de adoptar una categoría de tráfico pesado inmediatamente superior (en las inferiores a la T00), especialmente en los valores próximos al límite superior de la categoría correspondiente. Del mismo modo podrá procederse en los casos de tramos en rampa con inclinaciones medias superiores al 5% (o superiores al 3% cuya longitud sea superior a 500 m).

Salvo justificación en contrario, en los carriles que no sean el más solicitado por el tráfico pesado (donde hubiera más de uno por sentido de circulación), la categoría de tráfico pesado que se considerará en actuaciones de rehabilitación estructural no podrá ser inferior en más de una a la de dicho carril más solicitado. El mismo criterio deberá establecerse en los supuestos de rehabilitación de calzadas existentes con ampliación del número de carriles o duplicación de calzadas.

En el caso de que la IMDp en el carril más solicitado sea superior a 4.000 vehículos pesados/día (categoría de tráfico pesado T00) se deberá comprobar, mediante un estudio específico, que la solución adoptada es válida durante un período de servicio mínimo de 10 años.

5.4 Criterios para la realización de la tramificación previa

El estudio de los datos básicos, indicados en el apartado 4, deberá permitir establecer una tramificación previa que facilite la programación de los trabajos de campo necesarios, para conseguir muestras suficientemente representativas, y el análisis de los datos disponibles para establecer el posterior diagnóstico del estado del firme. A los efectos de realizar esta tramificación, se considerarán tramos distintos aquellos en los que existan variaciones sensibles en los datos de partida indicados en

^(*) Estas subcategorías no podrán utilizarse en el caso de las antiguas carreteras convertidas en vías de servicio no agrícolas de autopistas o autovías interurbanas, salvo que las características del tráfico lo justifiquen y con autorización expresa de la Dirección General de Carreteras.

el apartado 4 que puedan influir significativamente en el comportamiento del firme y en la solución de rehabilitación que se vaya a adoptar.

En principio, se considerarán tramos homogéneos (salvo que se disponga de mayor información relativa al tipo de firme, a la naturaleza de la explanada o al clima) los que sean iguales en:

- Número de carriles por calzada, no computándose a estos efectos los carriles de cambio de velocidad laterales, para accesos o intersecciones.
- Sección estructural del firme (naturaleza y espesor de las capas).
- Fecha en que se realizó la última actuación de tipo estructural sobre el firme, esto es, sin tener en cuenta las de tipo superficial (riegos con gravilla, lechadas bituminosas y mezclas bituminosas de espesor igual o menor que 4 cm), ni el eventual fresado y reposición de capas asfálticas en zonas aisladas y localizadas.
- Categoría de tráfico pesado.

Los tramos supuestamente homogéneos deberán además presentar un comportamiento uniforme. Normalmente esta uniformidad no podrá establecerse contando exclusivamente con los datos de partida antes reseñados, sino que deberá basarse además en la inspección visual y en la auscultación con equipos de medida de deflexiones, completándose el análisis, en su caso, con sondeos, calicatas, toma de muestras y ensayos de laboratorio, según se indica en los apartados siguientes.

5.5 Criterios para realizar una inspección visual

Independientemente de disponer de los datos de inspecciones sistemáticas, tanto visuales como de equipos automáticos, y de campañas de auscultación superficial de los pavimentos, cuando sea preciso abordar un proyecto de rehabilitación estructural los datos anteriores se deberán completar con una inspección visual detallada del firme y de aquellos aspectos de su entorno que puedan tener influencia en su estado, tales como el tipo de explanación (desmonte, terraplén o media ladera), las condiciones de drenaje (cunetas, desagües, drenes, etc.) y la capacidad de soporte de la explanada y del terreno que la sustenta. En carreteras con más de un carril por sentido de circulación, se deberán inspeccionar no sólo los carriles exteriores, sino también el resto de la sección transversal.

La inspección visual, fundamental para la evaluación precisa del estado del firme, deberá efectuarse por técnicos especialistas, a poder ser en la época más adecuada del año, de acuerdo con las características climáticas de cada zona.

Con la inspección visual detallada el ingeniero responsable del proyecto intentará fundamentalmente caracterizar el estado del firme. Al mismo tiempo, esta inspección ayudará a tramificar la carretera objeto de estudio y a interpretar los resultados de la preceptiva auscultación (efectuada con equipos de medida de la deflexión en el caso de firmes con pavimento bituminoso).

En el anejo 4 se recoge una Guía para efectuar las inspecciones visuales del firme.

5.6 Auscultación del firme

5.6.1 Generalidades

La inspección visual de detalle, preceptiva de acuerdo con lo indicado en el apartado anterior, se completará con la auscultación del firme mediante equipos que proporcionen información precisa y cuantitativa sobre el estado de sus características estructurales y superficiales.

La auscultación estructural de firmes con pavimento bituminoso se realizará con equipos que evalúen la capacidad resistente del firme a través de la medida de la deflexión. La forma de hacerlo y los valores obtenidos varían de unos equipos a otros, por lo que los resultados de medida se unificarán de acuerdo con lo que se indica en el apartado 5.6.2, válido para firmes con pavimento bituminoso.

La auscultación de firmes con pavimento de hormigón y de ciertas características específicas de los semirrígidos se realizará atendiendo a sus singularidades, especialmente en lo relativo a la transmisión de cargas entre ambos lados de las juntas o de las grietas que puedan existir.

La auscultación de las características superficiales del firme se realizará con los equipos de medida adecuados, y lo habitual será obtener esta información de la auscultación sistemática realizada a nivel de red, completándola o actualizándola si se considerase necesario, o llevándola a cabo cuando no exista. Dada su importancia para la seguridad de la circulación, en el supuesto de la rehabilitación superficial se tendrán siempre en cuenta las medidas de adherencia neumático-pavimento.

Además, la regularidad superficial, cuantificada a través del índice de regularidad internacional (IRI), deberá ser utilizada para la definición del tipo de actuación en rehabilitaciones superficiales y para establecer la necesidad de una eventual capa de regularización o de un fresado en ambos tipos de rehabilitación.

5.6.2 Evaluación y cálculo de las deflexiones

A los efectos de definir la necesidad de rehabilitación estructural de un firme con pavimento bituminoso y sus características, así como para calcular los espesores de reposición y recrecimiento, se considerará como deflexión patrón normalizada la que se obtenga con la viga Benkelman, según el método de recuperación elástica de la superficie del firme (norma NLT-356), y en las condiciones siguientes:

- Eje de 128 kN (13 t).
- Temperatura en la superficie del pavimento de 20 °C.
- Valor mínimo del módulo de deformación de la explanada, (dentro del campo de variación debida a los cambios de humedad en ella).

Cuando se empleen equipos distintos para medir la deflexión, la obtenida se relacionará con la normalizada de acuerdo con lo que se indica en el apartado 2.4 de la

"Guía para el estudio de las deflexiones en firmes con pavimento bituminoso", que acompaña como anejo 3 a esta norma.

La distancia máxima entre dos medidas puntuales consecutivas de la deflexión no podrá ser superior a 20 m.

Para obtener los valores puntuales de la deflexión patrón, a cada medida se le aplicarán los correspondientes coeficientes de corrección por humedad de la explanada y por temperatura (apartados 2.5. y 2.6 de la Guía).

En cualquier caso, para que la medida de la deflexión sea válida y aplicable a las soluciones de rehabilitación estructural, los ensayos se realizarán siempre que la temperatura de la superficie del pavimento esté comprendida entre los siguientes límites:

- ▶ De 5 °C a 30 °C, si el pavimento tiene 10 cm o más de mezcla bituminosa.
- ► De 5 °C a 40 °C, si el pavimento tiene menos de 10 cm de mezcla bituminosa.

Además de los valores puntuales de la deflexión patrón se utilizará, como indicador del estado del firme, el valor de la deflexión de cálculo de cada tramo homogéneo de comportamiento uniforme, según las condiciones de homogeneidad establecidas en la mencionada Guía. A partir de la deflexión característica (d_k) de cada tramo homogéneo, definida en el apartado 2.3 de la Guía, y aplicando los correspondientes coeficientes de corrección por humedad de la explanada (apartado 2.5 de la Guía) y por temperatura (apartado 2.6 de la Guía), se obtendrá la deflexión de cálculo (d_c):

$$d_c = C_h \cdot C_t \cdot d_k$$

Por otra parte, los valores de la deflexión empleados en la redacción del proyecto de rehabilitación de un firme deberán haber sido tomados en un período reciente y, en ningún caso, más de 1 año antes.

5.6.3 Estudios complementarios

Para el proceso completo de evaluación del firme existente, tras el análisis de los datos básicos, la inspección visual y la auscultación con equipos, se inspeccionará la carretera confirmando el proceso de evaluación realizado y definiendo, en el caso que se considere necesario, el emplazamiento y objeto de los sondeos y calicatas, la toma de muestras y los ensayos de laboratorio precisos para completar los datos anteriores.

Básicamente se deberá obtener información de carácter puntual, pero lo más precisa posible, sobre:

- La naturaleza, el espesor y las características de los materiales de las distintas capas del firme.
- Las características resistentes de las capas y la adherencia entre ellas.
- Las características y capacidades de soporte de la explanada.
- El origen y extensión de los deterioros observados.

Cuando sea preciso, esta información estará basada en la toma de muestras. El número de zonas que se deberá estudiar y su localización dependerá de cada caso concreto, pero deberá ser tal que permita el diagnóstico y la delimitación del problema de cada uno de los tramos homogéneos de comportamiento uniforme y de las zonas singulares que se hayan establecido.

El análisis de los datos que proporcionan algunos equipos de medida de deflexión puede contribuir a clarificar o a cuantificar mejor los problemas. Concretamente, en el estudio de la rehabilitación de un firme resulta fundamental conocer, con la mayor precisión posible, el estado estructural de las distintas capas que lo componen, especialmente con vistas a establecer un saneamiento selectivo. Para ello, puede resultar de gran ayuda el análisis de la forma del cuenco de deflexión, a través de sus posibles parámetros característicos (radio de curvatura, línea de influencia de la deformada, etc.), lo que permite evaluar la vida residual del firme mediante una estimación del módulo de rigidez de las distintas capas.

6 DIAGNÓSTICO SOBRE EL ESTADO DEL FIRME

6.1 Esquema resumen y tramificación de la carretera

Una vez recopilados los datos básicos de caracterización de un firme y su entorno, los resultados se sintetizarán en un esquema resumen, en el que se representarán:

- En abscisas, las distancias longitudinales.
- En ordenadas, un resumen significativo de la información existente, según los siguientes bloques de información:

General:

- Características de la explanada.
- Intensidad media diaria (IMD).
- Anchura de la calzada y de los arcenes.
- Características de la plataforma (desmonte, terraplén o media ladera) y de sus condiciones de drenaje.
- Fecha y naturaleza de las actuaciones de conservación realizadas.
- Observaciones varias (intersecciones, obras de fábrica, etc.).

Para cada carril:

- Resultados de la inspección visual realizada.
- Resultados de la medida de deflexiones.
- Resultados de otras medidas de auscultación (resistencia al deslizamiento, regularidad, etc.).
- Sección estructural del firme.
- Categoría del tráfico pesado.
- Resultados de sondeos y calicatas.

El análisis conjunto de la información permitirá realizar una tramificación de la carretera en tramos homogéneos para su estudio y para la definición de las posibles actuaciones de rehabilitación. Salvo justificación en contrario, la longitud de los tramos estará comprendida entre 200 y 1.000 m.

En la tramificación se estudiarán especialmente los casos en que existan discrepancias entre los valores de la deflexión en relación con la sección estructural del firme y el aspecto superficial del pavimento, con el fin de conocer las razones de tales discrepancias, efectuando eventualmente trabajos complementarios de reconocimiento (nuevas medidas de auscultación, sondeos, calicatas, etc.), que permitan evaluar con la mayor precisión posible la solución del tramo en estudio.

6.2 Establecimiento del diagnóstico

El análisis del esquema resumen servirá para poder establecer un primer diagnóstico sobre las posibles causas de los deterioros observados y diferenciar entre

los que son indicativos de un deficiente comportamiento estructural del firme y aquellos otros que, en principio, sólo afectan a la superficie del pavimento. El análisis deberá considerar las condiciones de comodidad y de seguridad del pavimento, su nivel de deterioro superficial y la capacidad estructural del firme y su adecuación al tráfico a que va a estar sometido.

7 ANÁLISIS DE SOLUCIONES Y SELECCIÓN DEL TIPO MÁS APROPIADO

7.1 Generalidades

Después de haber establecido el diagnóstico sobre el estado de cada tramo homogéneo y el nivel de sus deterioros, se analizarán las soluciones de rehabilitación posibles y se proyectará la más apropiada en cada caso, de acuerdo con los criterios de esta norma.

La selección y el proyecto de la solución de rehabilitación se individualizará para cada uno de los tramos homogéneos de comportamiento uniforme que se hayan determinado, basándose en la inspección visual y en la auscultación del firme y, en especial, en el estudio de las deflexiones, realizados de acuerdo con lo que se indica en los apartados 5.5 y 5.6. A las zonas singulares que pudieran existir dentro de cada tramo homogéneo se les aplicará la solución específica que les corresponda.

7.2 Actuaciones de rehabilitación estructural

Las soluciones a aplicar en una rehabilitación estructural podrán ser de los siguientes tipos:

- Eliminación parcial y reposición del firme existente, incluyendo un eventual reciclado de los materiales.
- Recrecimiento aplicado sobre el pavimento existente.
- Combinación de los dos tipos anteriores.
- Reconstrucción total del firme, que eventualmente podrá incluir la explanada.

En la eliminación parcial y reposición del firme se retirarán la capa o capas agotadas, o próximas a agotarse, hasta la profundidad necesaria, sustituyéndolas por otras de materiales adecuados, que conviene que sean similares a los del firme existente. El recrecimiento consistirá en colocar sobre el pavimento existente una o varias capas nuevas, elevando por tanto la cota de la superficie de rodadura.

Las soluciones basadas en la eliminación parcial y reposición del firme existente deberán ser siempre objeto de estudio en las secciones estructurales de firme definidas en el apartado 5.2 como semiflexibles y semirrígidas y en las denominadas flexibles cuando su espesor de pavimento bituminoso sea superior a 10 cm.

No se podrá proyectar la reconstrucción total del firme excepto en los supuestos indicados en los apartados 9.2 y 10.2. Si el nivel de deterioro del firme existente conllevase la calificación de "zona singular" se deberán analizar las causas que lo han originado y plantear soluciones de cajeos laterales de la plataforma y posterior reposición del firme, de reconstrucción total o de modificaciones del trazado, en los dos últimos casos previa autorización expresa de la Dirección General de Carreteras.

La selección de la solución de rehabilitación que se vaya a adoptar se basará en un estudio técnico y económico en el que se analicen y valoren no sólo las opciones más adecuadas para cada tramo homogéneo de comportamiento uniforme, sino también la mejor combinación posible entre todas ellas. En el análisis deberán

valorarse la disponibilidad de los materiales, la facilidad de ejecución, la durabilidad de los firmes, los costes de ejecución, los desvíos provisionales, la afección al tráfico durante las obras, la elevación de barreras y, en su caso, gálibos, aceras, etc., así como las consideraciones que la legislación vigente establezca en materia ambiental y de seguridad y salud.

A los efectos de aplicación de esta norma, en el análisis de cada solución habrá que considerar, entre otros, los siguientes factores:

- Características del tramo (si es calzada única o doble, si existen limitaciones de gálibo, si se trata de una estructura, medio urbano, etc.).
- Coste de la actuación.
- Coste ocasionado a los usuarios por la ejecución de las obras (además en todos los proyectos se estudiará y justificará el procedimiento de ejecución para causar las molestias mínimas a los usuarios de la carretera).
- Vida útil prevista de la actuación, es decir, tiempo que transcurrirá hasta que sea necesario realizar la siguiente rehabilitación. Este aspecto será relevante en los tramos de carretera con IMDp > 4.000 y en aquellos otros en los que sea previsible una evolución significativa del volumen o composición del tráfico, respecto a los considerados en esta norma.
- Coste de la conservación ordinaria de la actuación a lo largo de su vida útil.

Sin perjuicio de los estudios basados en los anteriores principios, como reglas generales pueden indicarse las siguientes:

- La solución de eliminación parcial y reposición del firme, seguida o no de un recrecimiento de espesor limitado (capa de rodadura en toda la anchura de la calzada), suele ser la más indicada en los casos en que exista un carril que requiera una rehabilitación mucho más importante que la de los restantes. Tal es el caso de las autopistas, autovías y otras carreteras de calzadas separadas en las que haya que rehabilitar los carriles exteriores, por donde circula principalmente el tráfico pesado, y el resto de los carriles no precisen rehabilitación estructural o sea suficiente la extensión de una nueva capa de rodadura. Podrá ocurrir lo mismo en carreteras de calzada única, en las que el carril adicional para vehículos lentos se encuentre más deteriorado que los dos restantes, o en aquéllas en las que la composición del tráfico pesado ponga de manifiesto un fuerte desequilibrio entre ambos sentidos de circulación.
- Atendiendo únicamente a criterios de tipo funcional, la solución de eliminación parcial y reposición del firme se elegirá siempre que tenga que mantenerse la rasante por limitaciones de gálibo (paso bajo estructuras, túneles, etc.) o por otros motivos (travesías, intersecciones, etc.). Así mismo, se elegirá este tipo de solución para pavimentos sobre estructuras, para no sobrecargarlas innecesariamente.

En los demás casos, la solución de recrecimiento podrá tener, a veces, la ventaja de un menor perjuicio para los usuarios, al ser las interrupciones y cortes de circulación durante las obras menos prolongados.

Seleccionadas las soluciones más apropiadas para los distintos tramos, se procederá a un análisis técnico y económico conjunto de todo el proyecto, teniendo en cuenta no sólo el tipo y los espesores de la rehabilitación, sino además toda una serie de aspectos que influyen en su eficacia y durabilidad, tales como: estudio de los materiales a utilizar y sus dosificaciones, redacción de un pliego de prescripciones técnicas particulares que asegure la calidad de la actuación, modo de tratamiento de juntas y grietas del firme existente, cómo resolver la regularidad superficial con el menor sobrecoste posible, integración de los arcenes al conjunto de la carretera (con previsión de la naturaleza y de los espesores de las capas que se construyan o recrezcan), sistemas de drenaje existentes y su eventual mejora, etc. Además, se planificará la resolución de los problemas constructivos que puedan plantearse durante la ejecución de las obras.

A partir de este análisis, deberá elegirse la solución de rehabilitación más apropiada desde el punto de vista económico y de seguridad vial, como combinación de las diversas soluciones técnicamente aconsejables en cada tramo.

Las distintas actuaciones que se recogen en esta Norma se deben considerar de modo conjunto y no independiente. El estudio de las deflexiones de cálculo debe realizarse siempre, no pudiendo, por tanto, considerar únicamente el estudio de la deflexión puntual, aplicando el apartado 9.3, para determinar si un tramo requiere rehabilitación estructural o no.

Así, en la rehabilitación estructural de firmes con pavimento bituminoso, además de realizar el estudio de los valores de las deflexiones puntuales para así localizar las zonas singulares donde el agotamiento afecte a la explanada, según el apartado 9.2, se debe analizar que tipo de actuación es más adecuada, si una actuación de recrecimiento únicamente (apartado 9.5, mediante el estudio de las deflexiones de cálculo de cada tramo homogéneo), o una actuación de eliminación parcial y reposición (apartado 9.3, mediante el estudio de las deflexiones puntuales) o, cómo será mas conveniente en muchos casos, una actuación combinada de eliminación parcial y reposición y recrecimiento (apartado 9.6), ya que con la actuación de eliminación parcial y reposición de las zonas del tramo homogéneo con valores de deflexión puntual más elevados se logra bajar el valor de la deflexión de cálculo del tramo homogéneo.

7.3 Actuaciones de rehabilitación superficial

Cuando el estado del firme no haga necesaria la realización de una actuación de rehabilitación estructural, pero la superficie del pavimento presente deterioros que afecten a la seguridad de la circulación, a la comodidad del usuario o a la durabilidad del pavimento o del firme, se procederá a su rehabilitación superficial, siguiendo lo establecido en el apartado 11.

Análogamente a lo indicado para la rehabilitación estructural, mediante un estudio técnico y económico se decidirá sobre las distintas opciones previstas en el apartado 11, pudiéndose utilizar otro tipo de soluciones que estén debidamente justificadas.

7.4 Criterios de aplicación de las técnicas de reciclado de firmes

En el proyecto de la rehabilitación de un firme se podrán utilizar las técnicas de reciclado teniendo en cuenta las limitaciones y prescripciones siguientes:

- En carreteras con categoría de tráfico pesado T00 no se podrán utilizar en ningún caso materiales reciclados.
- En carreteras con categoría de tráfico pesado T0 no se podrán utilizar en ningún caso las técnicas de reciclado in situ en frío (con emulsión bituminosa o con cemento). Únicamente se podrán emplear mezclas bituminosas en caliente recicladas en central en el recrecimiento de arcenes, siempre que sobre ellas se disponga posteriormente como mínimo una capa de rodadura. También podrá ser aplicable este último tipo de material reciclado en capas de reposición en calzada cuando sobre ellas se coloquen capas de recrecimiento con mezclas bituminosas en caliente en un espesor total mínimo de 10 cm.
- En carreteras con categoría de tráfico pesado T1 se podrán utilizar las mezclas bituminosas en caliente recicladas en central en los mismos supuestos indicados para carreteras con categoría de tráfico pesado T0, considerando, en este caso, que sobre las capas de reposición con mezclas bituminosas recicladas en central deben colocarse capas de recrecimiento con mezclas bituminosas en caliente en un espesor total mínimo de 6 cm. Además podrán emplearse mezclas bituminosas recicladas in situ con emulsión bituminosa en arcenes cuando sobre este material se disponga como mínimo una capa de rodadura. También podrá ser aplicable este último tipo de material reciclado en capas de reposición en calzada cuando sobre ellas se coloquen capas de recrecimiento con mezclas bituminosas en caliente en un espesor total mínimo de 8 cm.
- Para carreteras con categorías de tráfico pesado T2 a T4, incluidas las vías de servicio no agrícolas de autovías y autopistas, podrán utilizarse todas las técnicas de reciclado indicadas, así como el reciclado in situ con cemento, con la condición de disponer sobre cualquiera de ellas, como mínimo, una capa de mezcla bituminosa en caliente del tipo densa (D) o semidensa (S).

8 FACTORES DE DIMENSIONAMIENTO DE UNA REHABILITACIÓN ESTRUCTURAL

8.1 Tráfico pesado

A los efectos de aplicación de esta norma, para la evaluación de las solicitaciones de tráfico en cada carril, se aplicarán las categorías de tráfico pesado definidas en el apartado 5.3.

8.2 Tipo de firme existente

A los efectos de aplicación de esta norma, los firmes se clasificarán de acuerdo con lo indicado en el apartado 5.2.

8.3 Deflexiones

Para el dimensionamiento de las soluciones de rehabilitación de firmes con pavimento bituminoso, se aplicarán tanto los valores puntuales de la deflexión patrón, como las deflexiones de cálculo de cada tramo homogéneo de comportamiento uniforme, según el apartado 5.6.2.

8.4 Materiales

A los efectos de aplicación de esta norma, sólo se consideran las unidades de obra más usuales y de comportamiento suficientemente experimentado, adoptándose como materiales de comparación las mezclas bituminosas en caliente de los tipos denso (D), semidenso (S) y grueso (G) del artículo 542 del Pliego de Prescripciones Técnicas Generales para Obras de Carreteras y Puentes (PG-3) y los pavimentos de hormigón (artículo 550 del PG-3).

Para la elección del tipo de betún asfáltico, para la fijación de la relación ponderal entre la dosificación del polvo mineral y del betún y para aplicar el ensayo de pista de laboratorio a las mezclas bituminosas en caliente mencionadas en el párrafo anterior, se tendrá en cuenta la zona térmica estival (figura 4 del anejo 3).

Si por razones técnicas o económicas se justificase el empleo de materiales distintos (capas granulares, capas tratadas con cemento, gravaemulsión, gravaescoria, reciclado del firme, etc.), se realizará un estudio especial para dimensionar correctamente la solución de rehabilitación, de acuerdo con lo indicado en los diferentes apartados de esta norma y adoptando los criterios recogidos en la tabla 11 del anejo 2.

Las características generales de los materiales y la ejecución de las unidades de obra serán las definidas en el articulado del Pliego de Prescripciones Técnicas Generales para Obras de Carreteras y Puentes (PG-3), con las prescripciones complementarias establecidas en la Norma 6.1 y 2-IC de Secciones de firme en lo referente a materiales y espesores de las capas.

En particular, en lo que se refiere a las capas de rodadura, su naturaleza y espesor serán los indicados en la tabla 11 del anejo 2 de esta norma.

Las mezclas bituminosas drenantes no podrán aplicarse en carreteras con problemas de nieve o de formación de hielo, cuyos accesos no estén pavimentados, con tráfico insuficiente (IMD < 5.000 vehículos/día) o que no tengan un régimen de lluvias razonablemente constante que facilite su limpieza. Tampoco se utilizarán sobre tableros de estructuras que no estén debidamente impermeabilizados (en todo caso deberán preverse sistemas específicos de captación y eliminación del agua infiltrada a través de la superficie del pavimento).

A los efectos de aplicación de los criterios del párrafo anterior, y salvo justificación en contrario, no se deberán proyectar pavimentos con mezcla drenante en altitudes superiores a los 1.200 m o si el tramo que se va a rehabilitar no está comprendido en una zona pluviométrica lluviosa (zonas 1 a 4 del mapa de la figura 5 del anejo 3). En una zona pluviométrica poco lluviosa (zonas 5 a 7 del mapa de la figura 5 del anejo 3) podrá excepcionalmente utilizarse una mezcla drenante en tramos con pequeña pendiente longitudinal (inferior al 1,5%) en los que además el régimen de precipitación sea corto, pero intenso, durante un número significativo de días al año. La longitud pavimentada con mezcla drenante no deberá ser en ningún caso inferior a 500 m.

Para el empleo de materiales cuyas prescripciones no estén incluidas en el PG-3 a la entrada en vigor de esta norma, o no constituyan un artículo específico en el Pliego de Prescripciones Técnicas Generales para Obras de Conservación de Carreteras y Puentes (PG-4), se seguirán las recomendaciones existentes al respecto de la Dirección General de Carreteras (Ordenes Circulares, Notas de Servicio, etc.) y en su defecto se podrán utilizar los criterios sobre equivalencia estructural indicados en la tabla 11 (anejo 2).

9 REHABILITACIÓN ESTRUCTURAL DE FIRMES QUE TENGAN PAVIMENTO BITUMINOSO

9.1 Planteamiento básico

Entre las posibles soluciones de rehabilitación estructural de firmes que tengan pavimento bituminoso, básicamente se considerarán los tipos de actuación siguientes entre los indicados en el apartado 7.2:

- Eliminación parcial de una parte del firme existente y reposición con mezcla bituminosa hasta la misma cota que la superficie original del pavimento existente.
- Recrecimiento mediante mezclas bituminosas o mediante pavimento de hormigón.
- Combinación de los dos tipos de actuación anteriores.

No se considerará como solución general de rehabilitación estructural la demolición y reconstrucción total del firme en toda la longitud, que deberá reservarse sólo para zonas o tramos muy excepcionales.

Los tres tipos de solución se dimensionarán siguiendo lo establecido en los apartados 9.3, 9.5 y 9.6.

Previamente a la ejecución de cualquier tipo de rehabilitación generalizada, se sanearán los blandones y zonas singulares de longitud inferior a 100 m, de acuerdo con lo que se indica en el apartado 9.2. También se cumplirá lo dispuesto en el apartado 9.4 sobre el sellado de las grietas de reflexión o de otro origen no estructural.

Los recrecimientos podrán también realizarse con materiales distintos a las mezclas bituminosas en determinados casos, de acuerdo con lo indicado en el apartado 9.7.

9.2 Reparación previa de las zonas singulares

9.2.1 Determinación de las zonas singulares

Son zonas singulares las que presentan falta de capacidad estructural que afecta a la explanada o tiene su origen en ella. Suelen presentarse superficialmente como deterioros localizados, de pequeña longitud (inferior a 100 m) y con una diferencia visual apreciable respecto al general existente en el resto del tramo.

A efectos prácticos, si no se dispusiera de un estudio específico del tramo que demuestre lo contrario, se entenderá que el agotamiento estructural afecta a la explanada no sólo en las zonas localizadas de blandones, detectadas visualmente, sino también cuando para la categoría de tráfico pesado correspondiente, el valor puntual de la deflexión patrón supere los valores indicados en la tabla 2.

TABLA 2 - UMBRALES DEL VALOR PUNTUAL DE LA DEFLEXIÓN PATRÓN (10⁻² mm) PARA LOS QUE SE CONSIDERA QUE EL AGOTAMIENTO ESTRUCTURAL AFECTA A LA EXPLANADA

2.A- FIRMES FLEXIBLES Y SEMIFLEXIBLES

CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO							
T00	T00 T0 T1 T2 T3 T4						
100	125	150	200	250 (*)	300 (*)		

^(*) excepto en antiguas carreteras que actualmente son vías de servicio de autopistas y autovías interurbanas, cuyo umbral será 200.

2.B- FIRMES SEMIRRÍGIDOS

CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO						
T00 y T0 T1 y T2 T3 y T4						
75	100	125 (**)				

^(**) excepto en antiguas carreteras que actualmente son vías de servicio de autopistas y autovías interurbanas, cuyo umbral será 100.

Las zonas singulares de longitud mayor o igual a 100 m, en las que las deflexiones superen los valores indicados en la tabla 2, se considerarán, a todos los efectos, zonas de estudio especial a las que será aplicable el apartado 9.9.

En el caso de firmes semirrígidos, si se detectase surgencia de finos a través de las grietas o de las juntas del pavimento o movimiento de las losas, se procederá al saneamiento de las zonas afectadas hasta la profundidad necesaria, o bien se estabilizarán las losas mediante inyección.

9.2.2 Criterios de proyecto

Debe tenerse en cuenta que, en la mayoría de las ocasiones, las deflexiones excesivas en zonas de desmonte suelen tener su origen en defectos de drenaje, situación que también se puede producir en terraplenes en zonas bajas donde no tienen salida las aguas; en ambos casos deberá corregirse el drenaje previamente a la rehabilitación. Por otra parte, puede que, aunque no se tengan valores excesivos de deflexión, existan deficiencias generalizadas de drenaje (por lo menos, en lo que al drenaje superficial se refiere) que podrían repercutir negativamente a corto plazo en la capacidad resistente del firme y que, en consecuencia, habría que corregir también.

Las zonas singulares, de longitud inferior a 100 m, en las que el agotamiento estructural afecte a la explanada, se sanearán demoliendo la totalidad del firme y excavando una profundidad de 80 cm por debajo de la cota de la explanada. En todos los casos en los que sea necesario, se actuará sobre el drenaje, asegurando la salida del agua que pudiera acumularse en el fondo de la zona excavada.

La superficie de la explanada deberá quedar al menos 60 cm por encima del nivel más alto previsible de la capa freática donde el suelo sea seleccionado, 80 cm donde sea adecuado, 100 cm donde sea tolerable y 120 cm donde sea inadecuado o marginal. A tal fin se adoptarán medidas tales como la colocación de drenes

subterráneos, la interposición de geotextiles o de una capa drenante, etc., y se asegurará la evacuación del agua infiltrada a través del firme de la calzada y de los arcenes o a través de la junta entre éstos y aquélla. En todo caso, se tendrán en cuenta los criterios indicados en la Norma 5.1-IC de Drenaje vigente.

En el caso de que la técnica escogida para la rehabilitación del firme sea la de eliminación parcial y reposición, en firmes semirrígidos la excavación realizada se rellenará con zahorra artificial hasta la cota de la explanada, y sobre ella se extenderá una mezcla bituminosa hasta enrasar con la superficie del pavimento. En firmes flexibles y semiflexibles se rellenará con zahorra artificial hasta la cota inferior de la mezcla bituminosa del firme adyacente y sobre ella se extenderá una mezcla bituminosa hasta alcanzar la superficie del pavimento.

En todos los casos, se preverá el drenaje necesario para la salida del agua que se pueda acumular en el fondo de la zona excavada y, si se juzga necesario, se completará la solución con medidas de prevención de una posible contaminación por finos arcillosos.

Otro tipo de reparaciones sólo podrá utilizarse previo estudio y justificación de su idoneidad y con la aprobación expresa de la Dirección General de Carreteras.

9.3 Eliminación parcial y reposición del firme existente

9.3.1 Criterios generales

Consistirá esta solución en la eliminación y retirada por medios mecánicos de los materiales que componen el firme hasta la profundidad precisa y su reposición con el mismo espesor de mezclas bituminosas. La eliminación parcial de las capas aglomeradas en firmes con pavimento bituminoso se realizará siempre mediante técnicas de fresado, excepto cuando el espesor de dicho pavimento sea inferior a ocho centímetros (8 cm), situación en la cual se podrán emplear otros procedimientos.

Por consideraciones ambientales y de reutilización de los materiales existentes en los firmes y pavimentos, en las soluciones consideradas en este apartado y en actuaciones cuya superficie de rehabilitación sea superior a 70.000 m², se deberán tener en cuenta las técnicas de reciclado con las limitaciones y prescripciones indicadas en el apartado 7.4.

La eliminación parcial y reposición alcanzarán todas las zonas y capas del firme que presenten agotamiento estructural o vida residual insuficiente. Para la delimitación de la superficie y de la profundidad de esta solución se partirá de los valores puntuales de la deflexión patrón y de los resultados de una inspección visual detallada.

Se considerará que existe agotamiento estructural del firme cuando se observe en su superficie un agrietamiento de tipo estructural (zonas del carril cuarteadas en malla gruesa o fina y zonas de las rodadas con grietas longitudinales, ramificadas o no). En este caso, si no se conoce la profundidad del agrietamiento, se procederá a un reconocimiento más detallado del firme del carril mediante la extracción de testigos y la ejecución de calicatas escalonadas capa a capa. La eliminación parcial de firme y su

posterior reposición deberá alcanzar la profundidad necesaria de acuerdo con lo indicado en el apartado 9.3.2, o hasta la capa cuya superficie no presente agrietamiento estructural. En todo caso, se eliminará la parte superior de la capa no eliminada (1 cm) cuando presente alteraciones que afecten a su integridad o no pueda quedar garantizada una buena adherencia con el material de reposición.

9.3.2 Criterios de proyecto

Se considerará que el firme tiene una vida residual insuficiente siempre que el valor puntual de la deflexión patrón supere los umbrales indicados en la tabla 3, salvo que un estudio y análisis más específico del estado de cada tramo homogéneo justifiquen la asignación de valores distintos para dichos umbrales.

TABLA 3 - UMBRALES DEL VALOR PUNTUAL DE LA DEFLEXIÓN PATRÓN (10⁻² mm) PARA EL AGOTAMIENTO ESTRUCTURAL

3.A - FIRMES FLEXIBLES 1 SEMIFLEXIBLES						
CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO						
T00 y T0	T1	T2	Т3	T4		
50	75	100	125	150(*) 200(**)		

3.A - FIRMES FLEXIBLES Y SEMIFLEXIBLES

^(**) Firmes con espesor de pavimento bituminoso < 5 cm

3.B - FIRMES SEMIRRIGIDOS						
CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO						
T00 T0 y T1 T2 y T3 T4						
35	40	50	80			

3 B - FIRMES SEMIRRÍGIDOS

Según la categoría de tráfico pesado, la profundidad de eliminación parcial y de reposición del firme será la necesaria para que el espesor total de mezclas bituminosas nuevas sea, como mínimo, el indicado en la tabla 4.

TABLA 4 - ESPESOR TOTAL (cm) DE MEZCLA BITUMINOSA NUEVA

4.A - FIRMES FLEXIBLES, SEMIFLEXIBLES Y SEMIRRÍGIDOS EN LOS QUE SE ELIMINAN TOTAL O PARCIALMENTE LAS CAPAS TRATADAS CON CEMENTO

CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO						
T00 T0 T1 T2 T3 T4						
35	30	25	20	- (*)	- (*)	

^(*) Para antiguas carreteras que actualmente sean vías de servicio de autopistas y autovías interurbanas: 15 cm para T3 y 5 cm para T4.

^(*) Firmes con espesor de pavimento bituminoso ≥ 5 cm

4.B - FIRMES SEMIRRÍGIDOS EN LOS QUE SE CONSERVA TOTALMENTE ALGUNA CAPA
TRATADA CON CEMENTO

CAPA QUE SE	SE CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO					
MANTIENE	T00	T0	T1	T2	Т3	T4
GRAVACEMENTO	20	18	18	15	12	-
SUELOCEMENTO	27	25	20	15	12	-

En el caso en que, después de eliminar las capas agrietadas, queden mezclas bituminosas con suficiente vida útil, los espesores de éstas deberán considerarse, a efectos de dimensionamiento, si no presentan fisuración, como espesores de mezclas bituminosas nuevas, aplicando a su espesor real el coeficiente de equivalencia de 0,75.

9.4 Sellado de grietas

Aunque el sellado de grietas en la superficie del pavimento debe considerarse como una actuación específica de conservación, puede darse el caso de que en las zonas no tratadas según los criterios indicados en los apartados 9.2 y 9.3 existan grietas reflejadas o de otro origen no estructural. En este caso, se sellarán siempre que la longitud de sellado sea inferior a 3 km por kilómetro de calzada, incluso si estuviera previsto un recrecimiento en dichas zonas.

En el caso de que la longitud de sellado en el tramo fuera superior a los 3 km por kilómetro de calzada, se realizará un estudio especial para determinar sus causas y su previsible evolución, con objeto de decidir si técnica y económicamente es aconsejable sellar o es necesaria la eliminación y reposición de la capa objeto de estudio.

En los casos de firmes semirrígidos, si en las capas no eliminadas del firme existieran grietas de retracción o de reflexión de éstas, además de sanearlas y de sellarlas, se deberá estudiar la conveniencia de utilizar un sistema antirreflexión de grietas para minimizar el efecto perjudicial de dicha reflexión en la superficie del firme rehabilitado.

9.5 Recrecimiento del firme existente

9.5.1 Recrecimiento con mezclas bituminosas

El recrecimiento consistirá en la extensión de una o varias capas de mezcla bituminosa sobre el firme existente. La actuación se extenderá a todo el tramo definido como homogéneo y de comportamiento uniforme de acuerdo con los criterios indicados en el apartado 6.

Previamente, se procederá a sanear los blandones y las zonas singulares de longitud inferior a 100 m, en las que las deflexiones puntuales superen los valores de la tabla 2, de acuerdo con lo indicado en el apartado 9.2, y a sellar las grietas que eventualmente pudieran existir, de acuerdo con el apartado 9.4.

Una vez realizados los eventuales saneamientos y sellados de grietas, se procederá al recrecimiento con el espesor de mezcla bituminosa indicado en la tabla 5 en función de la deflexión de cálculo (d_c) y de la categoría de tráfico pesado.

Si se considera conveniente, como medio de optimización de las soluciones de rehabilitación estructural, la división de las categorías de tráfico pesado T3 y T4 en las subcategorías (T31, T32, T41 y T42) indicadas en el apartado 5.3, el espesor mínimo de recrecimiento con mezcla bituminosa para cualquier tipo de firme existente será el indicado en la tabla 5.C.

TABLA 5 - ESPESOR(*) (cm) DE RECRECIMIENTO CON MEZCLA BITUMINOSA

5.A - FIRMES FLEXIBLES Y SEMIFLEXIBLES

DEFLEXIÓN		CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO					
DE CÁLCULO (d _c) (10 ⁻² mm)	Т00	T0	T1	T2	Т3	T4	
0-40	10		ZONA DE ACTUACIÓN PREVENTIVA				
40-60	12	10	8				
60-80	15	12	10	8			
80-100	18	15	12	10	5		
100-125		18	15	12	8	5	
125-150			18	15	10(**)	6(**)	
150-200		18 12(**) 8(**)					
>200	ZONA DE ESTUDIO ESPECIAL						

5.B - FIRMES SEMIRRÍGIDOS

DEFLEXIÓN	CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO						
DE CÁLCULO (d _c) (10 ⁻² mm)	Т00	ТО	T1 T2 T3 T4				
0-40	8	6	ZONA DE ACTUACIÓN PREVENTIVA				
40-50	15	12	10	10			
50-80	18	15	12	10	8		
80-125			15	12	8	5	
125-150	18 15 10(**)				6(**)		
150-200	18 12(**) 8(**)						
>200		ZONA DE ESTUDIO ESPECIAL					

^(*) Valor mínimo en cualquier punto de la sección transversal del carril de proyecto.

^(**) Ver apartado 9.7

DEFLEXIÓN DE CÁLCULO	SUBCATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO (**)							
(d _c) (10 ⁻² mm)	T31	T31 T32 T41 T42						
60-80	6	ZONA DE ACTUACIÓN PREVENTIVA						
80-100	8	5						
100-125	10	8	6 5					
125-150	12	10(***) 8(***) 6(*						
150-200	15 12(***) 10(***) 8(***)							
>200	Z	ZONA DE ESTUDIO ESPECIAL						

TABLA 5.C - ESPESOR(*) (cm) DE RECRECIMIENTO CON MEZCLA BITUMINOSA CON SUBDIVISIÓN DE LAS CATEGORÍAS DE TRÁFICO PESADO T3 Y T4

- (*) Valor mínimo en cualquier punto de la sección transversal del carril de proyecto.
- (**) Estas subcategorías no podrán utilizarse en el caso de las antiguas carreteras convertidas en vías de servicio no agrícolas de autopistas o autovías interurbanas, salvo que las características del tráfico lo justifiquen y con autorización expresa de la Dirección General de Carreteras.
- (***) Ver apartado 9.7

En las zonas de rehabilitación con recrecimiento, además de tener en cuenta los espesores mínimos indicados en la tabla 5, se deberá cumplir, en todos los casos, la condición de que el espesor total de mezclas bituminosas nuevas sea, como mínimo, el indicado en la tabla 4. A efectos de la evaluación de dicho espesor total, no se tendrá en cuenta el de las capas del firme existente que estén afectadas por cuarteo, pero sí el de las capas de mezcla bituminosa que no presenten fisuración, el cual computará aplicando a su espesor real el coeficiente de equivalencia 0,75.

Si quedan zonas de pequeña longitud relativa entre tramos sobre los que es necesario actuar, se recomienda la extensión de una capa semejante en toda la carretera, con el fin de dar continuidad a la capa de rodadura. Su espesor dependerá de su naturaleza y de la categoría del tráfico pesado y se fijará de acuerdo con los criterios constructivos establecidos en la tabla 11 del anejo 2.

En el caso de obras de acondicionamiento o de duplicación de calzada en las que se aproveche parte o la totalidad de la calzada existente, se aplicarán los criterios de esta norma. Cuando en estos tipos de obra existan tramos situados en la zona de la tabla 5 denominada de actuación preventiva, se proyectará, en cualquier caso, una capa de rodadura según los criterios del párrafo anterior.

9.5.2 Recrecimiento mediante pavimento de hormigón vibrado

El recrecimiento de los firmes de pavimento bituminoso puede realizarse también mediante un pavimento de hormigón en masa o con uno continuo de hormigón armado. En la tabla 6 se recogen los espesores mínimos de recrecimiento mediante pavimento de hormigón.

HORINIGON VIBRADO (CIII)							
TIPO DE PAVIMENTO	TIPO DE		CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO				
THE DETAVIMENTO	HORMIGÓN(*)	T00	T0	T1	T2	Т3	T4
Continuo de hormigón	HP-4,5	24	21	19			
armado (**)	HP-4,0	-	23	21			
	HP-4,5			23	-	ı	-
Hormigón en masa	HP-4,0			25	21	20	18
	HP-3,5			-	23	22	20

TABLA 6 - ESPESORES MÍNIMOS DE RECRECIMIENTO MEDIANTE PAVIMENTO DE HORMIGÓN VIBRADO (cm)

Deberán corregirse previamente todas las irregularidades (roderas, arrollamientos, ondulaciones, etc.) que superen los 20 mm donde el recrecimiento se realice con un pavimento de hormigón en masa, valor que se reducirá a 10 mm si se utiliza un pavimento continuo de hormigón armado.

En los recrecimientos mediante pavimento de hormigón en masa las juntas se proyectarán de acuerdo con los siguientes criterios:

- En las zonas en las que la anchura de hormigonado sea superior a 5 m se proyectarán juntas longitudinales de alabeo, dividiendo el pavimento en franjas aproximadamente iguales, procurando que coincidan sensiblemente con las separaciones entre carriles de circulación y evitando que lo hagan con las rodadas, con una marca vial o con un pasador. Se ejecutarán por aserrado, con una profundidad de corte no inferior al tercio del espesor de la losa.
- Donde el hormigonado se realice por franjas se proyectarán juntas longitudinales de hormigonado procurando que coincidan sensiblemente con las separaciones entre carriles de circulación y evitando que lo hagan con las rodadas o con una marca vial.
- Para las categorías de tráfico pesado T1 y T2 se proyectarán, transversalmente a la junta longitudinal de hormigonado, barras corrugadas de unión de 12 mm de diámetro, 80 cm de longitud y espaciadas 1 m. Esta disposición es recomendable también para las categorías inferiores de tráfico pesado.
- En el proyecto de las juntas longitudinales, tanto de alabeo como de hormigonado, se prescribirá su sellado por alguno de los siguientes procedimientos:

^(*) La especial nomenclatura adoptada corresponde a Hormigón de Pavimento (HP) seguida del valor de la resistencia a flexotracción en megapascales (MPa). Estos hormigones deben cumplir las características especificadas en el artículo 550 del Pliego de Prescripciones Técnicas Generales (PG-3).

^(**)La cuantía geométrica de las armaduras longitudinales en los pavimentos continuos de hormigón armado será del 0,7% para hormigones HP-4,5 y del 0,6% para hormigones HP-4,0.

- Practicando un cajeado en el que se introducirá un cordón de polietileno reticulado, sobre el que se colocará un producto específico de sellado (preferiblemente una silicona).
- Mediante un perfil de policloropreno, introducido a presión.
- Las juntas transversales de contracción se realizarán por aserrado. La anchura de corte no será superior a 4 mm, y su profundidad no deberá ser inferior al cuarto del espesor de la losa.
- Para la categoría de tráfico pesado T1, las juntas transversales de contracción se proyectarán provistas de pasadores (a la mitad de espesor de la losa, colocados transversalmente y simétricos respecto a la junta) de acero liso de 25 mm de diámetro, 50 cm de longitud y separación variable, (30 cm bajo las rodadas del carril de proyecto y 60 cm en otras zonas o en el carril interior en vías de más de un carril por sentido de circulación). Estas juntas se proyectarán perpendiculares al eje de la calzada e irán separadas 5 m entre sí.
- Para las categorías de tráfico pesado T2 a T4, se podrán proyectar juntas transversales de contracción sin pasadores a una distancia no superior a 4 m, la cual se reducirá hasta los 3,5 m en las zonas donde las variaciones diarias de la temperatura ambiente sean superiores a 20 °C. Estas juntas transversales de contracción sin pasadores se proyectarán sesgadas, con una inclinación respecto al eje de la calzada de 6:1, de forma que las ruedas de la izquierda de cada eje las atraviesen antes que las de la derecha.
- Las juntas transversales de hormigonado se harán coincidir con el emplazamiento de una junta de contracción e irán siempre provistas de pasadores, siendo por ello perpendiculares al eje de la calzada.
- Respecto al sellado de las juntas transversales, tanto de contracción como de hormigonado, según la zona pluviométrica (anejo 3), se especificará lo siguiente:

Zona pluviométrica lluviosa (zonas 1 a 4 del mapa de la figura 5 del anejo 3): Irán selladas como las juntas longitudinales.

Zona pluviométrica poco lluviosa (zonas 5 a 7 del mapa de la figura 5 del anejo 3): La ranura podrá dejarse sin sellar, en cuyo caso no se cajeará y se alojará en ella a presión un cordel inmediatamente después de serrar; antes de abrir a la circulación se extraerá el cordel y se limpiará la junta.

Se proyectarán juntas transversales de dilatación ante estructuras o en zonas donde pudiera estar impedido el movimiento de las losas del pavimento. En estos casos se estudiará el diseño específico de dichas juntas. En curvas de radio inferior a 200 m será precisa la realización de un estudio especial sobre la disposición de juntas transversales de contracción o de dilatación, con el fin de limitar las posibles tensiones que pudieran producirse por efecto de las temperaturas. A falta de dicho estudio, en la mayoría de los casos suele ser suficiente con la disposición de juntas de dilatación, al comienzo y al final de la curva, manteniendo la longitud de las losas adoptada en los tramos de mayor radio.

9.6 Combinación de las soluciones de eliminación parcial y reposición y de recrecimiento

Esta solución que, de acuerdo con lo especificado en el apartado 7.2, deberá ser la más usual, consistirá en una combinación de la de eliminación parcial y reposición del firme existente, descrita en el apartado 9.3, y la de recrecimiento con mezclas bituminosas, según el apartado 9.5.1.

La solución de eliminación parcial del firme existente y reposición con mezclas bituminosas hasta la misma cota que la superficie original del pavimento existente podrá ir seguida de un recrecimiento con mezcla bituminosa extendida en toda la anchura de la calzada. Asimismo, la solución de recrecimiento con mezclas bituminosas podrá ir precedida de una eliminación parcial y reposición de firme en las zonas en que se considere necesario. El recrecimiento de los arcenes, en estos casos, se ajustará a los criterios del apartado 12.7.

En ambos casos se procederá como se indica en el apartado 9.3, contabilizando en el espesor de mezclas bituminosas nuevas, tanto el de la mezcla de reposición como el del recrecimiento. Las zonas del firme no afectadas por la eliminación parcial y reposición, pero sí por el recrecimiento, deberán cumplir lo indicado en el apartado 9.5.

9.7 Otros tipos de rehabilitación estructural del firme existente

En determinados casos también podrán utilizarse en el recrecimiento de firmes de pavimento bituminoso otros materiales, de acuerdo con los criterios indicados en el apartado 8.4.

En este sentido conviene tener en cuenta que las soluciones indicadas en las tablas 5.A y 5.B para las categorías de tráfico pesado T3 y T4 pueden ser las más aconsejables si la rehabilitación estructural se está proyectando en un tramo de carretera con un firme con espesor elevado de mezcla bituminosa (es el caso de antiguas carreteras que actualmente son las vías de servicio de autovías o de autopistas interurbanas en las que las dos calzadas se han construido de nuevo trazado).

Sin embargo, si el tramo en estudio tiene una menor estructura de firme, pueden resultar más adecuadas, por razones técnicas o económicas que habrá que valorar expresamente en cada caso concreto, otras soluciones de rehabilitación estructural. Puede ser el caso de algunas carreteras convencionales en servicio con una categoría de tráfico pesado T3 (T31 y T32) o T4 (T41 y T42). Entre los materiales cuyo empleo

puede ser considerado, siempre que lo avale la experiencia local, cabe citar las capas granulares, las gravas tratadas (con cemento, escoria o emulsión bituminosa), así como, para las capas de rodadura, las mezclas bituminosas abiertas en frío y los tratamientos superficiales (lechadas bituminosas y riegos con gravilla).

En todo caso, para las categorías de tráfico pesado T3 (T32) y T4 (T41 y T42) en las que pueden ser recomendables soluciones basadas en el empleo de capas granulares y de mezclas bituminosas, el espesor de estas últimas no podrá estar comprendido entre 6 y 12 cm. En este tipo de solución, con una capa de base granular como elemento básico estructural, el espesor del pavimento bituminoso deberá proyectarse igual o inferior a 5 cm, y se deberá garantizar una flexibilidad suficiente, definiendo adecuadamente el tipo de mezcla bituminosa y la dotación del ligante o, si su empleo está avalado por la experiencia local, recurriendo a una mezcla bituminosa abierta en frío o a tratamientos superficiales con gravilla.

9.8 Zonas de actuación preventiva

En la zona denominada de actuación preventiva en la tabla 5, el valor de la deflexión de cálculo es menor del que se requiere para una actuación de rehabilitación estructural, al no alcanzar los umbrales de agotamiento definidos en dicha tabla. En estos casos (con la salvedad indicada en el último párrafo del apartado 9.5.1) suele ser aconsejable una actuación preventiva que prolongue la vida del firme antes de que la aceleración de las degradaciones obligue a una rehabilitación estructural más profunda.

Las actuaciones preventivas consistirán, en general, en recrecimientos de pequeño espesor. Para carreteras de categorías de tráfico pesado T00 y T0 únicamente se admitirá el empleo de mezclas drenantes y mezclas bituminosas discontinuas en caliente, teniendo en cuenta siempre las características de la capa de rodadura de acuerdo con los criterios constructivos establecidos en la tabla 11 del anejo 2. Para el resto de las carreteras, también podrán utilizarse tratamientos superficiales del tipo lechada bituminosa, dada la capacidad de éstos para impermeabilizar. No obstante, para carreteras con categorías de tráfico pesado T1 y T2 serán preferibles los recrecimientos con mezclas bituminosas en caliente, pues supone una mayor prolongación de la vida útil de la sección estructural del firme.

El momento adecuado para llevar a cabo una actuación preventiva se deducirá de los estudios técnicos y económicos en los que se tenga en cuenta la evolución previsible del estado del firme, de acuerdo con sus características (tipo, espesores, edad, estado, tráfico, clima, etc.), la prolongación de la vida útil que suponen las distintas opciones de actuación preventiva y de rehabilitación, y el coste de las alternativas posibles. Suele ser conveniente intervenir a partir del momento en el que el índice de deterioro estructural (proporción de longitud de carril con respecto a la total con deterioros por agotamiento estructural), alcanza los valores indicados en la tabla 7.

TABLA 7 - ÍNDICES DE DETERIORO ESTRUCTURAL QUE HACEN CONVENIENTE LA ACTUACIÓN PREVENTIVA (*)

CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO					
T00 y T0 T1 y T2 T3 y T4					
> 5	> 10	> 15			

^(*) Se trata de valores deseables como referencia. De forma justificada, se podrán considerar otros valores distintos, dependiendo del tipo de red existente y de la política de conservación establecida.

9.9 Zonas de estudio especial

La zona de estudio especial indicada en la tabla 5 queda fuera de una solución convencional de recrecimiento, debido al elevado valor de la deflexión de cálculo. En estos casos, se analizarán con detalle los motivos de esta anomalía para determinar la solución de rehabilitación más apropiada. Una vez determinados los motivos se procederá a plantear la solución, con objeto de aumentar la capacidad estructural del firme.

El estudio especial tendrá por objeto decidir entre la reconstrucción total del firme, la eliminación parcial y reposición del firme, los cajeos laterales de la plataforma, con posterior relleno y reposición del firme, o el recrecimiento con correcciones complementarias de drenaje, mejora de explanada y empleo de las técnicas de reciclado, estabilización u otras que permitan aumentar, de manera significativa, la capacidad de soporte del tramo. En cualquier circunstancia se considerará prioritaria la mejora del sistema de drenaje.

El estudio especial requerirá, en general, la extracción de testigos y la apertura de calicatas, en las que se tomarán muestras de los materiales del firme y de la explanada para su ensayo y evaluación en el laboratorio. Por otra parte, se anotarán los espesores de las capas, grado de compactación, humedad, etc., para su análisis y determinación de la solución de rehabilitación más apropiada.

10 REHABILITACIÓN ESTRUCTURAL DE FIRMES QUE TENGAN PAVIMENTO DE HORMIGÓN

10.1 Planteamiento básico

En la rehabilitación estructural de firmes que tengan pavimento de hormigón se considerarán los dos tipos de actuación siguientes, entre los indicados en el apartado 7.2:

- Eliminación y reposición del pavimento de hormigón.
- Recrecimiento mediante mezclas bituminosas o mediante pavimento de hormigón.

Estos dos tipos de solución se dimensionarán y realizarán siguiendo lo establecido en los apartados 10.3 y 10.4.

No se considerará como solución general de rehabilitación estructural la eliminación y reconstrucción total del firme, que deberá reservarse sólo para casos excepcionales, en los que no se pueda asegurar la estabilidad del firme existente.

Previamente a la ejecución de los recrecimientos, se realizará un estudio para determinar la causa de los deterioros y poder adoptar las medidas precisas antes de proceder a la rehabilitación estructural, a fin de asegurar que el firme existente constituya un asiento suficientemente estable para las nuevas capas.

10.2 Reparación previa de las zonas singulares

Previamente a las actuaciones mencionadas en el apartado 10.1 se repararán todas las zonas del firme que presenten deterioros atribuibles a fallos de la explanada (ver apartado 9.2).

10.3 Eliminación y reposición del firme

Esta solución es de aplicación exclusivamente en zonas o tramos muy localizados y consistirá en la demolición y retirada por medios mecánicos del hormigón que constituya el pavimento, así como la de otras capas del firme si fuera necesario, para posteriormente reponerlas con materiales de naturaleza semejante y de características adecuadas.

Para la delimitación de la superficie y de las capas que sea necesario demoler, se partirá de los resultados de una inspección detallada, que podrán complementarse con la extracción de testigos del firme.

Si el agotamiento estructural del firme no afectase a la explanada, y siempre que las condiciones de seguridad vial lo permitan, se procurará proyectar la demolición y la sustitución de la capa o capas agotadas por otras de características similares a las originales, con el fin de que no se produzca una discontinuidad en la sección estructural del firme.

En el caso de haberse demolido varias capas del firme, entre ellas alguna tratada con cemento, podrán reponerse conjuntamente en una sola capa la base y el pavimento de hormigón, proyectando una solución de losa única con un espesor igual a la suma de las dos capas.

Si el agotamiento estructural afectase a la explanada, se proyectará la reparación de ésta, tal y como se indica en el apartado 10.2, procediéndose posteriormente a la reposición del firme con los criterios anteriormente mencionados.

En el caso de los pavimentos de hormigón en masa deberán disponerse pasadores en las juntas transversales y barras de unión en las longitudinales, de acuerdo con lo establecido en el apartado 9.5.2. En el caso de los pavimentos de hormigón armado continuo se repondrán las armaduras y se dispondrán barras de unión en las juntas longitudinales.

10.4 Recrecimiento del firme existente

La solución de recrecimiento consistirá en la extensión de un pavimento de hormigón o de una o varias capas de mezcla bituminosa sobre el firme existente. La actuación se extenderá sobre todo el tramo definido como homogéneo y de comportamiento uniforme.

10.4.1 Recrecimiento mediante pavimento de hormigón

En esta norma se especifican exclusivamente los criterios necesarios para realizar recrecimientos no adheridos, (se trata de impedir en ellos cualquier tipo de unión con el firme existente mediante la interposición de una capa de separación). Este tipo de recrecimiento podrá proyectarse con un pavimento de hormigón en masa o con un pavimento continuo de hormigón armado.

El recrecimiento adherido únicamente podría ser utilizado sobre pavimentos en buen estado de conservación en los que fuera necesario aumentar su capacidad estructural o bien renovar sus características superficiales, debiéndose reservar su empleo a situaciones muy especiales. Su aplicación en una obra concreta deberá ser objeto de un estudio específico, previa autorización expresa de la Dirección General de Carreteras.

10.4.1.1 Reparaciones previas

Antes de proceder a la extensión del recrecimiento, deberán repararse todos los desperfectos graves, tales como losas inestables, asentamientos, punzonamientos de pavimentos continuos de hormigón armado y en especial todos los problemas derivados de un mal funcionamiento del sistema de drenaje o de la falta de capacidad de soporte de las capas subyacentes, con el fin de proporcionar al recrecimiento una superficie de apoyo estable, uniforme, no erosionable y sin problemas de drenaje.

Todas estas medidas de reparación deberán tenerse en cuenta en el proyecto, sin que sea admisible sustituirlas por el dimensionamiento de un recrecimiento de mayor espesor.

10.4.1.2 Capa de separación

La capa de separación deberá independizar el recrecimiento del pavimento existente, con el fin de evitar la adherencia entre ambos y la transmisión de grietas y juntas. El tipo de material a utilizar, que deberá ser aprobado por la Dirección General de Carreteras, dependerá del estado del firme, y podrá ser:

- Mezcla bituminosa en caliente: se recomienda cuando además sea necesario disponer una capa de regularización para corregir escalonamientos entre losas o la pendiente transversal. En este caso, el espesor mínimo en cualquier punto de la sección que se vaya a rehabilitar no será inferior a 4 cm.
- Otros materiales: cuando solo sea necesario un efecto separador, podrán emplearse láminas de polietileno u otros productos sancionados por la experiencia que impidan la adherencia del pavimento existente con el recrecimiento.

10.4.1.3 Dimensionamiento del recrecimiento

En los recrecimientos mediante pavimento de hormigón las juntas se realizarán de acuerdo con los criterios establecidos en el apartado 9.5.2, debiendo en este caso proyectar las juntas transversales de contracción de tal manera que no coincidan con las del pavimento existente, y debiendo quedar, en general, a una distancia de éstas superior a 50 cm. En la tabla 8 se indican los espesores mínimos de recrecimiento.

TABLA 8 - ESPESORES MÍNIMOS DE RECRECIMIENTO MEDIANTE PAVIMENTO DE
HORMIGÓN VIBRADO (cm)

TIPO DE PAVIMENTO	TIPO DE	CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO					
TIFO DE FAVIIVILIATO	HORMIGÓN(*)	T00	T0	T1	T2 y T31	T32	T4
Continuo de hormigón	HP-4,5	22	20	18			
armado(**)	HP-4,0	ı	22	20			
	HP-4,5			21	-	-	-
Hormigón en masa	HP-4,0			23	20	18	-
	HP-3,5			-	22	20	18

^(*) La especial nomenclatura adoptada corresponde a Hormigón de Pavimento (HP) seguida del valor de la resistencia a flexotracción en megapascales (MPa). Estos hormigones deben cumplir las características especificadas en el artículo 550 del Pliego de Prescripciones Técnicas Generales (PG-3).

10.4.2 Recrecimiento con mezcla bituminosa

El proyecto de recrecimiento de un firme con pavimento de hormigón en masa mediante una mezcla bituminosa deberá prever la adopción de las medidas necesarias para evitar la aparición de grietas de reflexión en la superficie. Para ello deberán limitarse los movimientos verticales y horizontales de las juntas y de las grietas. Como valor orientativo, los movimientos verticales relativos de las juntas, bajo una carga equivalente a un eje de 13 t, no deberán ser superiores a 0,5 mm para las categorías de tráfico pesado T00 a T1, ni a 1 mm para las categorías de tráfico pesado T2 a T4.

^(**) La cuantía geométrica de las armaduras longitudinales en pavimentos continuos de hormigón armado será del 0,7% para hormigones HP-4,5 y del 0,6% para hormigones HP-4,0.

Si el pavimento presenta un nivel de deterioro bajo, la reducción de los movimientos verticales podrá realizarse en losas aisladas mediante la inyección de lechada bajo ellas o, si el problema afecta a muchas losas, mediante la rotura controlada y asentamiento del firme existente. El control de los movimientos horizontales (que existen siempre y son producidos por las variaciones de temperatura) podrá realizarse con esta última técnica o mediante los denominados sistemas antirreflexión de fisuras.

a) Rotura controlada y asentamiento del firme existente

Si el nivel de degradación del pavimento es elevado, con deterioros generalizados y movimientos verticales apreciables en juntas y grietas, el procedimiento más recomendable para evitar su reflexión será proceder a una rotura controlada.

El firme existente deberá fragmentarse en trozos inferiores a 0,25 m², evitando que se produzca un deterioro importante de su superficie (desportillados). Finalizada la fragmentación se procederá a asentar el firme mediante el paso de compactadores pesados de neumáticos.

b) Sistemas antirreflexión de fisuras

Los sistemas antirreflexión, cuyo objetivo principal es controlar la propagación de fisuras producidas por movimientos horizontales, se podrán proyectar únicamente cuando los movimientos verticales en las juntas sean muy reducidos. Los tratamientos a emplear, ya sean de pequeño espesor o gruesos, deberán disponerse de forma continua sobre toda la superficie del firme y no localizados únicamente sobre las juntas o las fisuras.

Los tratamientos de pequeño espesor pueden estar formados por geotextiles impregnados, morteros bituminosos u otros procedimientos análogos suficientemente contrastados, que deberán ser aprobados por la Dirección General de Carreteras. Por su parte, los tratamientos gruesos podrán consistir en la disposición de una capa de zahorra artificial de 12 cm de espesor mínimo, o de una mezcla bituminosa de 6 cm de espesor mínimo y de suficiente flexibilidad para absorber, sin fisurarse, los movimientos horizontales que puedan producirse.

Los espesores de recrecimiento mínimos necesarios para rehabilitar estructuralmente un pavimento de hormigón con mezclas bituminosas se indican en la tabla 9. Los valores correspondientes a las categorías de tráfico pesado T32 y T4 (T41 y T42) pueden no ser suficientes para evitar la aparición de grietas de reflexión durante la vida útil prevista; sin embargo, la reflexión de grietas puede ser aceptable en este tipo de vías, en las que no es previsible que se produzca un deterioro importante y acelerado de la mezcla bituminosa, debido a la reducida intensidad del tráfico pesado.

MEDIANTE MEZCLA BITUMINOSA (cm)						
TIPO DE TRATAMIENTO DEL CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO						
PAVIMENTO ANTIGUO	T00	T0	T1	T2 y T31	T32	T4
Deture controlede y coentemiente						

TABLA 9 - ESPESORES DE RECRECIMIENTO DE FIRMES CON PAVIMENTO DE HORMIGÓN

TIPO DE TRATAMIENTO DEL	CATEGORÍA DE TRÁFICO PESADO					
PAVIMENTO ANTIGUO	T00	T0	T1	T2 y T31	T32	T4
Rotura controlada y asentamiento del firme existente	25	20	16	12	9	6
Interposición de un sistema antirreflexión de fisuras(*)	20	15	12	10	7	4

^(*) El espesor del sistema antirreflexión de fisuras utilizado no se tendrá en cuenta a efectos de recrecimiento.

10.5 Actuaciones de conservación preventiva

La estrategia de conservación más aconsejable para los firmes que tengan un pavimento de hormigón es la conservación preventiva, consistente en actuaciones localizadas encaminadas a evitar una aceleración en el proceso de degradación del pavimento existente.

10.5.1 Deterioros en las juntas

A excepción de los perfiles preformados de policloropreno, la vida útil de los productos utilizados para el sellado de las juntas de los pavimentos de hormigón suele ser muy inferior a la del firme, por lo que periódicamente habrá que proceder a su sustitución, con una frecuencia que dependerá del tipo de producto utilizado, o de la aparición de defectos de adherencia, extrusión o integridad del material utilizado.

Los desportillados y grietas en las proximidades de las juntas se corregirán mediante reparaciones de espesor parcial de la losa, consistente en eliminar el hormigón dañado y sustituirlo por un mortero o por un hormigón con características específicas. La reparación se proyectará sobre un rectángulo que englobe totalmente el defecto a subsanar. La dimensión del lado más pequeño de la zona de reparación no será inferior a 15 cm. Asimismo, la distancia mínima desde el borde del deterioro hasta el de la zona de reparación no será inferior a 5 cm.

En ningún caso las reparaciones de espesor parcial podrán afectar a más de un tercio del espesor de la losa. En caso de que el deterioro afectase a un espesor mayor, deberá procederse a la reparación de la losa a espesor completo. Además se procurará que la junta reparada quede en uno de los bordes de la zona de reparación, o bien centrada en ella, adoptándose las medidas oportunas para que la junta pueda seguir teniendo los mismos movimientos que el resto de la losa.

10.5.2 Actuaciones estructurales

En ocasiones el firme deberá repararse preventivamente para evitar problemas estructurales a corto o a medio plazo derivados de un aumento de las solicitaciones existentes, o por la aparición de un deterioro estructural de gravedad media o baja, pero que puede evolucionar rápidamente de no adoptarse ningún tipo de medida, como, por ejemplo, la pérdida de transferencia de carga entre las juntas. En el primero de los casos deberá incrementarse la capacidad estructural del pavimento de hormigón proyectando un recrecimiento o la disposición de un arcén de hormigón o de una banda de borde en el arcén existente, unidos al pavimento mediante barras de unión.

El restablecimiento de la transferencia de carga entre las juntas permitirá prevenir el desarrollo de deterioros en las juntas y grietas transversales del firme, pudiéndose llevar a cabo mediante la inserción de pasadores o mediante la colocación de conectores de otro tipo. La adopción de este último procedimiento exigirá la realización previa de un tramo de prueba para definir la eficacia del procedimiento y la autorización expresa de la Dirección General de Carreteras.

Otras posibles medidas preventivas podrán consistir en evitar los fallos estructurales producidos por un funcionamiento inadecuado de los sistemas de drenaje del firme. Para ello, deberán adoptarse las medidas encaminadas a impedir la acumulación de agua en la interfaz entre la base y el pavimento y en el contacto entre la calzada y el arcén, y a mantener los sistemas de drenaje, antiguos o nuevos, en unas condiciones aceptables de funcionamiento.

11 REHABILITACIÓN SUPERFICIAL

11.1 Criterios generales

La rehabilitación o renovación superficial tiene por objeto restaurar o mejorar las características superficiales del pavimento, adecuándolas a sus necesidades funcionales y de durabilidad. A diferencia de la rehabilitación estructural, no tiene como finalidad aumentar la capacidad resistente del firme, aun cuando en determinados casos pueda mejorarla.

Para el estudio y la selección de las actuaciones de rehabilitación superficial más adecuadas, se seguirá la metodología indicada en el apartado 3. La carretera objeto de estudio se dividirá en tramos de comportamiento superficial uniforme, de acuerdo con los datos básicos, la inspección visual y la auscultación con equipos de medida de características superficiales. Analizadas las deficiencias, se corregirán con los procedimientos y materiales que se indican a continuación.

11.2 Procedimientos y técnicas específicas para la rehabilitación superficial

Según la característica superficial que sea necesario mejorar, dentro de los distintos procedimientos posibles de rehabilitación superficial, se elegirá entre los que se indican a continuación, salvo justificación en contrario.

Cuando sea necesario además reducir el ruido de rodadura, podrá recurrirse al empleo de capas de rodadura drenantes o de mezclas bituminosas discontinuas en caliente, justificando debidamente la solución de acuerdo con las indicaciones de los párrafos siguientes.

11.2.1 Adherencia neumático-pavimento (textura y resistencia al deslizamiento)

La extensión de una capa de rodadura de mezclas bituminosas, proyectada para la mejora de la regularidad superficial, o para una rehabilitación estructural, contribuirá también a regenerar la adherencia neumático-pavimento. Por ello, la resolución específica de una inadecuada textura superficial de un tramo de carretera se llevará a cabo sólo si se dispone de un adecuado perfil longitudinal y transversal, así como de una suficiente capacidad estructural del firme.

En el caso de carreteras con categoría de tráfico pesado T00 y T0 o con intensidad de circulación por calzada mayor de 10.000 vehículos/día, se proyectará un tratamiento con mezclas bituminosas discontinuas en caliente. En los demás casos se proyectará un tratamiento superficial con lechadas bituminosas. En las carreteras con categorías de tráfico pesado T3 (T31 y T32) y T4 (T42 y T41), también podrán utilizarse riegos con gravilla, siempre que no tengan la función de vías de servicio no agrícola de autopistas y autovías, en cuyo caso se utilizarán lechadas bituminosas.

Como solución provisional en tramos localizados, a la espera de otra definitiva con aportación de materiales, podrán emplearse para la mejora de la textura superficial técnicas de fresado superficial o de ranurado.

En el caso de detectarse problemas de deslizamiento en pavimentos de hormigón, se corregirán a través del tratamiento de la superficie mediante fresado, ranurado o abujardado con granalla, o mediante técnicas con aportación de material previa justificación y aprobación de la Dirección General de Carreteras.

Con el fin de mejorar la seguridad y la comodidad en tiempo de lluvia, sobre pavimentos bituminosos podrán utilizarse mezclas drenantes, previa justificación, teniendo en cuenta los criterios establecidos en el apartado 8.4 y tabla 11, y siempre que las características climáticas, de trazado y de tráfico lo aconsejen, especialmente en zonas urbanas y periurbanas con alta intensidad de tráfico (IMD ≥ 10.000 vehículos/día).

Las actuaciones de renovación de la textura deberán extenderse siempre a la totalidad de la plataforma, excepto si su espesor es menor de 1 cm, en cuyo caso podrá limitarse a la anchura completa de uno o de varios carriles.

11.2.2 Regularidad superficial

Para corregir deficiencias de regularidad superficial en cualquier tipo de pavimento, se utilizarán técnicas de eliminación (mediante cepillado o fresado), recrecimiento o combinación de ambas.

Siempre que sea posible, y al objeto de evitar soluciones basadas en recrecimientos de espesores muy variables y difíciles de construir con la calidad adecuada, los defectos de regularidad superficial se corregirán mediante la eliminación de los puntos altos por cepillado de la superficie. En el caso de una rehabilitación estructural con un espesor de recrecimiento inferior a 10 cm y con necesidades de adecuación del perfil longitudinal o transversal, se deberán analizar técnica y económicamente, los posibles métodos para la corrección del perfil mediante cepillado o fresado, antes de proceder a la extensión de la capa o capas específicas de la rehabilitación estructural.

En pavimentos de hormigón el escalonamiento de juntas deberá corregirse en todas las losas en que se supere el valor de 3 mm, o cuando el IRI del tramo en estudio supere los valores indicados en la tabla 10. La corrección del escalonamiento podrá realizarse mediante fresado de la junta o mediante inyección de lechada, pero este segundo procedimiento sólo se utilizará si la capa de apoyo del pavimento estuviera erosionada. En todos los casos, antes de proceder a la corrección del escalonamiento se comprobará si puede estar asociado a un mal funcionamiento del sistema de drenaje del firme, que deberá solucionarse previamente.

En cualquier pavimento, los puntos bajos producidos por asentamiento general de la explanada o por consolidación de rellenos mal compactados (por ejemplo, junto a los estribos de las obras de paso), se corregirán con mezcla bituminosa, adecuando las capas y sus espesores para conseguir las prescripciones referentes a la regularidad superficial indicadas en la tabla 10.

11.2.3 Tratamiento de grietas

Aunque el sellado de grietas en pavimentos bituminosos es una operación habitual de conservación, cuando sea necesario hacerla para asegurar la integridad e impermeabilidad del firme, se procederá como se indica en el apartado 9.4. Asimismo, en los pavimentos de hormigón los defectos superficiales tales como grietas de retracción, fisuración, descarnaduras, etc., deberán corregirse mediante reparaciones de espesor parcial de la losa, según los criterios indicados en el apartado 10.5.1 para la reparación de desportillados y grietas en las proximidades de las juntas.

En los pavimentos continuos de hormigón armado las grietas transversales finas no requerirán ningún tipo de actuación, siempre que su abertura sea inferior a 1 mm. Si es superior se procederá a realizar reparaciones de espesor parcial de la losa, según los criterios indicados en el apartado 10.5.1 para la reparación de desportillados y grietas en las proximidades de las juntas.

11.3 Materiales específicos de rehabilitación superficial

A los efectos de la aplicación de esta norma, sólo se han considerado para el proyecto de una rehabilitación superficial las unidades de obra más usuales en el momento de su redacción y de comportamiento suficientemente experimentado. Si, por razones económicas, se justificase el empleo de otras distintas, se realizará un estudio específico de sus características, para proyectar correctamente la solución de rehabilitación superficial, que en todo caso deberá ser aprobada por la Dirección General de Carreteras.

Las características generales de los materiales y la ejecución de las unidades de obra serán las definidas en el articulado del Pliego de Prescripciones Técnicas Generales para Obras de Carreteras y Puentes (PG-3) o del Pliego de Prescripciones Técnicas Generales para Obras de Conservación de Carreteras y Puentes (PG-4).

11.4 Análisis de soluciones

Entre las posibles soluciones de rehabilitación superficial deberá realizarse un estudio técnico y económico, seleccionando aquella que, además de dar solución a los problemas existentes, sea más ventajosa en la relación coste-durabilidad y haciendo prevalecer en cualquier circunstancia los criterios de mejora de la seguridad de la circulación.

Si, además de la rehabilitación superficial, el tramo objeto de estudio necesita una actuación de tipo estructural (incluida alguna con criterio preventivo) que suponga la extensión de una capa de rodadura nueva, se optará por la integración de ambas en la solución de rehabilitación estructural.

12 ASPECTOS CONSTRUCTIVOS

12.1 Generalidades

En la rehabilitación de los firmes aparecen problemas constructivos cuyo detenido estudio en la fase de proyecto servirá para adoptar la solución más correcta en cada caso.

El mantenimiento del tráfico en condiciones aceptables para los usuarios podrá ser causa determinante de la elección del tipo de rehabilitación. Si el firme está muy deformado, será necesario reperfilarlo antes de la rehabilitación. Además, como se ha señalado en los apartados correspondientes, en el proyecto de rehabilitación estructural deberán tenerse en cuenta los saneamientos localizados y las mejoras del drenaje. También se considerarán los eventuales problemas que puedan presentarse en los ensanches del firme, en las pequeñas correcciones de trazado y en la rehabilitación de los arcenes.

12.2 Mejoras del drenaje existente

De la evaluación del firme existente (apartado 5), se puede deducir en ciertos casos la necesidad de efectuar correcciones de drenaje, bien porque no exista, porque el existente sea insuficiente o porque su funcionamiento sea deficiente.

Cuando sea posible, el drenaje se corregirá con la antelación suficiente para que sus efectos se pongan de manifiesto antes de determinar la actuación de rehabilitación necesaria.

Entre los procedimientos de mejora del drenaje que se deberán estudiar, pueden citarse:

- La profundización o limpieza de cunetas para dar salida al agua, así como la idoneidad de su revestimiento (si se opta por la profundización deberán adoptarse en ocasiones medidas complementarias para garantizar que no se vea afectada la seguridad de la circulación).
- El establecimiento de drenes subterráneos longitudinales o en espina de pez.
- El aumento del número de sumideros y de desagües.
- Las correcciones localizadas del perfil.

Para proyectar estas soluciones, deberá tenerse en cuenta, en todo caso, la normativa vigente sobre drenaje.

12.3 Ampliación de la sección transversal

En caso de que sea necesario proyectar ensanches, habrá que tener cuidado no sólo de no perjudicar el drenaje del firme, sino de mejorarlo, siempre que sea posible, realizando el ensanche con un material realmente drenante o colocando los dispositivos adecuados de drenaje del firme.

Dadas las dificultades de ejecución de este tipo de obras (estado de los bordes de la zona excavada, dificultades de extensión y compactación de las distintas capas, etc.),

deberán realizarse de acuerdo con una programación detallada aprobada con suficiente antelación. La excavación se proyectará escalonada y saneando suficientemente los bordes del firme existente (figura 1). Si el suelo de la explanada es inadecuado o marginal según el artículo 330 del PG-3, se estabilizará con cemento o con cal, según corresponda, para conseguir un material homogéneo y de capacidad de soporte suficiente, así como para evitar una excavación más profunda que pueda modificar la evacuación del agua y dificultar la construcción.

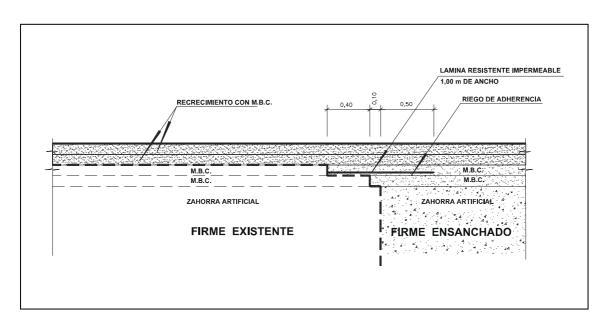


FIGURA 1 – ESQUEMA DE SECCIÓN TIPO DE ENSANCHE DE FIRME

Los ensanches deberán proyectarse con una sección estructural de capacidad resistente similar a la del resto de la sección del firme, y compactando convenientemente los materiales para que no se produzca, por asiento diferencial, un escalón o una grieta longitudinal. Además, el contacto entre el firme existente y el ensanche nunca deberá coincidir con la futura zona de rodada de los vehículos pesados.

El Pliego de Prescripciones Técnicas Particulares y los Planos del Proyecto fijarán la longitud máxima de excavación sin rellenar y la señalización, balizamiento y sistemas de contención de vehículos que se necesiten, así como el plazo máximo de tiempo que puede transcurrir entre el inicio y la terminación del ensanche.

La zona de ensanche se señalizará y balizará de forma adecuada, según la Norma 8.3-IC de Señalización de Obras, y, salvo justificación en contrario, se colocará una barrera de seguridad rígida tipo TD.

El dimensionamiento de los ensanches se realizará adaptando al caso que corresponda, las secciones de la Norma 6.1 y 2-IC de Secciones de firme. Para paliar los efectos derivados de la dificultad de ejecución, podrá aumentarse en una la categoría del tráfico pesado considerada en el proyecto de la rehabilitación estructural. Por razones constructivas, podrá ser conveniente enrasar la base o subbase del

ensanche con la capa superior del firme existente y extender sobre ambos firmes el recrecimiento necesario.

12.4 Correcciones de trazado

Salvo justificación en contrario, en las correcciones de trazado de longitud superior a un kilómetro, el dimensionamiento del firme se realizará de acuerdo con la Norma 6.1 y 2-IC de Secciones de firme. En longitudes inferiores podrá ser de aplicación dicha norma o bien los criterios indicados en el apartado 12.3 para los ensanches del firme.

En los tramos interurbanos que se inundan sistemáticamente, se realizará un estudio hidrológico para determinar si la inundación se produce por falta de capacidad de desagüe o por estar la rasante en una cota inundable. En el primer caso se ampliará el drenaje transversal de acuerdo con lo establecido en la Norma 5.2-IC de Drenaje superficial y en el segundo caso se elevará la rasante hasta la cota definida en el estudio hidrológico correspondiente.

En las correcciones de peraltes, se exigirá al material utilizado unas condiciones de estabilidad suficientes para que no se produzcan desplazamientos laterales. Los espesores necesarios para la adecuación del perfil transversal no se considerarán en el cálculo del recrecimiento, salvo que, por razones constructivas, se requiera un espesor mínimo en toda la sección que se rehabilita; en este caso, podrá disminuirse dicho espesor del total necesario.

12.5 Adecuación de los sistemas de contención de vehículos

Cuando, tras el recrecimiento del firme, los sistemas de contención existentes no cumplan las condiciones mínimas exigidas por la normativa vigente, se incluirá en el proyecto de rehabilitación su adecuación para cumplir lo establecido en la Orden Circular 321/95 T y P "Recomendaciones sobre sistemas de contención de vehículos" o normativa que la sustituya.

12.6 Regularización superficial

Las obras de rehabilitación estructural se proyectarán en cualquier circunstancia teniendo en cuenta la necesidad de conseguir una regularización de la superficie de la calzada y alcanzar, como mínimo, los valores del IRI, en cada porcentaje de hectómetros del tramo, que se indican en la tabla 10, en función del tipo de vía y del espesor de recrecimiento previsto.

-	IVE:	CKECIMILIA 103()				
PORCENTAJE		TIPO DE VÍA	1			
DE	CALZADAS DE AUTOPISTAS Y AUTOVÍAS RESTO DE VÍAS					
HECTÓMETROS	ES	ESPESOR DE RECRECIMIENTO (cm)				
DEL TRAMO	> 10	≤ 10	> 10	≤ 10		
50	1,5	1,5	1,5	2,0		
80	1,8	2,0	2,0	2,5		
100	2,0	2,5	2,5	3,0		

TABLA 10 - VALORES MÁXIMOS DEL IRI (dm/hm) QUE DEBEN OBTENERSE EN LOS RECRECIMIENTOS(*)

En el caso de que el recrecimiento se realice mediante un pavimento de hormigón los valores del IRI que se obtengan serán como máximo los indicados en la tabla 10 para el espesor de recrecimiento mayor que 10 cm y el tipo de vía que corresponda.

A los efectos de aplicación de este apartado, se excluyen los firmes y pavimentos constituidos por capas granulares y tratamientos superficiales en los que la actuación de rehabilitación consista únicamente en la aplicación de otro tratamiento superficial (riego con gravilla o lechada bituminosa).

Sólo podrá emplearse material granular para la regularización si el firme existente está constituido por una base granular y un pavimento de tratamiento superficial y siempre previa escarificación de dicho firme.

Cuando el recrecimiento pueda hacerse con más de una capa de mezclas bituminosas, la regularización se proyectará siempre en la capa inferior, de modo que en cualquier punto de la sección transversal el espesor total que se obtenga sea superior a los valores mínimos que figuran en la tabla 5.

Cuando el recrecimiento se reduzca a una única capa, y el IRI del firme que se va a rehabilitar supere los valores de la tabla 10, se proyectará una capa de regularización adicional con el espesor mínimo posible para corregir la irregularidad del firme, y sobre ella se dispondrá la capa de rodadura prevista. En este caso se deberán tener en cuenta los criterios indicados en el apartado 11.2.2, referentes a cómo se debe regularizar y conseguir un adecuado perfil longitudinal o transversal.

En el caso de eliminación mediante fresado y reposición del firme existente, se utilizará un fresado o cepillado adicional de los puntos elevados, para corregir las deficiencias de regularidad superficial que den valores de IRI superiores a los indicados en la tabla 10. En caso de que no fuera posible, se deberá proyectar una solución combinada de regularización y de fresado, con el recrecimiento previsto en cada caso.

En todos los casos, en el preceptivo análisis técnico y económico indicado en el apartado 7.3, se tendrán en cuenta los incrementos de volumen de mezcla bituminosa o de la superficie de tratamiento por fresado necesarios para obtener la regularidad superficial requerida antes de la ejecución del recrecimiento.

^(*) Los valores de IRI obtenidos con los equipos de medida deberán incluir los coeficientes de corrección establecidos por la Dirección General de Carreteras del Ministerio de Fomento para cada equipo.

12.7 Rehabilitación de arcenes

12.7.1 En rehabilitaciones de la calzada mediante pavimento bituminoso

En el supuesto de rehabilitaciones de la calzada con soluciones que supongan su recrecimiento, el firme de los arcenes de anchura no superior a 1,25 m será prolongación del firme de la calzada rehabilitada adyacente. Su ejecución será simultánea, sin junta longitudinal entre la calzada y el arcén.

En arcenes de anchura superior a 1,25 m, si constructivamente fuese posible, se adoptará una de las soluciones que se indican en los apartados correspondientes de la Norma 6.1 y 2-IC de Secciones de firme, no siendo aceptables las que impliquen un escalón de la capa de rodadura.

12.7.2 En rehabilitaciones de la calzada mediante pavimento de hormigón

En el caso de rehabilitaciones de firmes mediante pavimento de hormigón, en las categorías de tráfico pesado T00 y T0 el pavimento del arcén será de hormigón en masa. El arcén irá atado al pavimento de la calzada mediante barras de unión de 12 mm de diámetro y 80 cm de longitud, situadas a mitad del canto, perpendiculares a la junta longitudinal y espaciadas 1 m. Salvo justificación en contrario, la textura superficial del arcén será transversal.

Los recrecimientos de arcenes mediante hormigón en masa tendrán un espesor mínimo de 15 cm, salvo en sus 50 cm interiores en los que su espesor deberá coincidir con el correspondiente al recrecimiento de la calzada.

Para carreteras con categoría de tráfico pesado T1, si el arcén está pavimentado con hormigón se podrá utilizar una solución semejante a la anterior. Alternativamente, se podrá disponer un arcén de hormigón magro (artículo 516 del PG-3) de espesor uniforme e igual al del pavimento de la calzada y atado a éste mediante barras de unión.

En los restantes casos de recrecimiento mediante pavimento de hormigón, se dispondrá un arcén formado por una capa de rodadura de mezcla bituminosa de 5 cm de espesor apoyada sobre una capa de zahorra artificial. La junta entre el pavimento y el arcén deberá sellarse en zonas pluviométricas lluviosas. Para carreteras con categorías de tráfico pesado T3 (T31 y T32) y T4 (T41 y T42) podrá sustituirse la capa de mezcla bituminosa por un tratamiento superficial.

12.7.3 Otras recomendaciones

El espesor total de pavimento en los arcenes no será nunca superior al especificado en la Norma 6.1 y 2-IC de Secciones de firmes, excepto por limitaciones constructivas derivadas de una rasante elevada de la calzada, debida a un importante espesor de recrecimiento. En este supuesto, y teniendo en cuenta la gran incidencia que en la medición pueden tener los arcenes en carreteras con calzadas separadas, será imprescindible estudiar soluciones de eliminación y reposición parcial del firme y recrecimiento, frente a las de simple recrecimiento. En todo caso, deberá hacerse un

estudio económico que determine la solución más apropiada. En el caso de que se prevean solicitaciones anormalmente intensas, podrán justificarse rehabilitaciones de arcenes de mayor capacidad estructural a las indicadas en los apartados anteriores.

Si la calzada que se va a rehabilitar dispusiera de una capa de rodadura drenante, y ésta debiera seguir manteniendo esa función drenante, se deberá prolongar en el arcén hasta desaguar a un sistema de drenaje adecuado.

Para fijar los espesores de las capas del firme del arcén se tendrá en cuenta la distribución del firme de la calzada, a fin de coordinar su construcción. Si fuera previsible un ensanche de la calzada a costa del arcén, se procurará asimismo adoptar la solución más compatible posible con la futura actuación.

ANEJO 1 DEFINICIONES

ACTUACIÓN PREVENTIVA: Conjunto de operaciones que se realizan para prolongar la vida útil de un firme que no presenta aún agotamiento estructural.

AGOTAMIENTO ESTRUCTURAL: Estado de un firme que presenta una degradación estructural generalizada.

AUSCULTACIÓN DE UN FIRME: Reconocimiento de las características estructurales o superficiales de un firme mediante equipos específicos de medida.

BACHEO: Operación específica de conservación cuyo objeto es la eliminación de un bache.

CAPA DE SEPARACIÓN: La que se coloca bajo un recrecimiento de hormigón para independizarlo del firme existente.

CARRIL DE PROYECTO: Carril por el que en una calzada circula el mayor número de vehículos pesados.

CATEGORÍAS DE TRÁFICO PESADO: Intervalos que se establecen, a efectos del dimensionamiento de la sección del firme, para la intensidad media diaria de vehículos pesados (IMDp).

COEFICIENTE DE EQUIVALENCIA: Cociente entre los espesores de dos capas de diferente naturaleza que se supone que aportan la misma capacidad estructural.

CORRECCIÓN DE TRAZADO: Modificación localizada del trazado de una vía consistente, por ejemplo, en el aumento del radio de una curva, en el cambio de la pendiente transversal, en el aumento del parámetro de un acuerdo vertical, etc.

DEFLEXIÓN CARACTERÍSTICA: Valor de la deflexión que corresponde a la media de las deflexiones más dos veces el valor de la desviación típica muestral de las deflexiones en un tramo homogéneo de comportamiento uniforme.

DEFLEXIÓN DE CÁLCULO: Deflexión característica de un tramo homogéneo corregida por humedad y temperatura.

DEFLEXIÓN PATRÓN: Recuperación elástica de la superficie de un firme, al tomarse su medida mediante la viga Benkelman, siguiendo el método de recuperación y en las condiciones indicadas en la norma NLT-356.

DETERIORO: Alteración producida en la superficie de un pavimento, detectable visualmente y producida por un defecto de construcción o por la acción del tráfico, del agua o de las acciones climáticas.

DIAGNÓSTICO: Identificación de las posibles causas de un deterioro.

ESTUDIO ESPECIAL: El que ha de llevarse a cabo cuando se miden deflexiones anormalmente elevadas para el tipo de firme que se está analizando y para la categoría de tráfico pesado que le corresponde.

FIRME FLEXIBLE: Firme constituido por capas granulares no tratadas y por un pavimento bituminoso de espesor inferior a 15 cm (puede ser un tratamiento superficial).

FIRME RÍGIDO: El que tiene un pavimento de hormigón. Si el hormigón se recubre con una capa bituminosa el firme se denomina mixto.

FIRME SEMIFLEXIBLE: Firme constituido por capas de mezcla bituminosa, de espesor total igual o superior a 15 cm, sobre capas granulares no tratadas.

FIRME SEMIRRÍGIDO: Firme constituido por un pavimento bituminoso de cualquier espesor sobre una o más capas tratadas con conglomerantes hidráulicos, con espesor conjunto de éstas igual o superior a 18 cm y cuyo comportamiento garantice todavía una contribución significativa a la resistencia estructural del firme.

FRESADO: Levantamiento de los materiales del firme en una cierta profundidad mediante una fresadora, es decir, mediante un equipo provisto de un tambor de picas.

GRIETA (FISURA): Discontinuidad o línea de rotura en la superficie de un pavimento.

GRIETA DE ORIGEN ESTRUCTURAL: La que aparece como consecuencia del agotamiento estructural de alguna de las capas del firme.

GRIETA DE ORIGEN NO ESTRUCTURAL: La producida por una causa diferente del agotamiento estructural de alguna de las capas del firme: retracción hidráulica o térmica, fluencia, etc.

ÍNDICE DE DETERIORO ESTRUCTURAL: Porcentaje de longitud de carril que presenta deterioros de tipo estructural, determinado a partir de una inspección visual sistematizada.

INSPECCIÓN VISUAL: Reconocimiento de un pavimento llevado a cabo por un técnico experto destinado a identificar los posibles deterioros del pavimento y los elementos del entorno que puedan influir en el estado del firme.

LEY DE FATIGA: Expresión matemática que permite estimar el número de aplicaciones de carga que un material puede soportar hasta su agotamiento en función de un determinado parámetro característico de su comportamiento estructural.

MEZCLA BITUMINOSA DE ALTO MÓDULO: Mezcla bituminosa en caliente en la que el valor del módulo dinámico a veinte grados Celsius (20 °C), según la NLT-349, es superior a once mil megapascales (11.000 Mpa).

MICROFRESADO: Fresado que afecta a una profundidad y área reducidas, con el objeto de mejorar significativamente la textura superficial del pavimento o colaborar en la regularización de la superficie a rehabilitar. También se conoce por cepillado superficial.

PAVIMENTO: Parte superior de un firme, que debe resistir los esfuerzos producidos por la circulación, proporcionando a ésta una superficie de rodadura suficientemente cómoda y segura.

PERÍODO DE SERVICIO: Período de tiempo considerado para el proyecto y dimensionamiento de la rehabilitación estructural de un firme.

RECICLADO: Rehabilitación de un firme consistente en el levantamiento, normalmente por fresado, de los materiales que han estado en servicio, su mezcla con materiales de aportación y su aplicación en el mismo lugar o en otro diferente.

RECICLADO EN CENTRAL: Técnica de reciclado en la que los materiales levantados se llevan a una central de fabricación para mezclarlos, en caliente, con una cierta proporción de materiales de aportación.

RECICLADO IN SITU: Técnica de reciclado en la que los materiales levantados para su aprovechamiento no se trasladan fuera de la carretera.

RECONSTRUCCIÓN PARCIAL DEL FIRME: Eliminación parcial y reposición del firme existente que no afecta a la totalidad del espesor.

RECONSTRUCCIÓN TOTAL DEL FIRME: Sustitución completa del firme existente por otro de nueva construcción en la totalidad de un tramo, o zona de la carretera.

RECRECIMIENTO: Colocación de una o varias capas sobre un firme existente para aumentar su capacidad estructural, adecuándola a las condiciones previsibles de tráfico durante su vida útil.

REGULARIZACIÓN SUPERFICIAL: Actuación localizada o generalizada destinada a eliminar en todo o en parte las irregularidades de un pavimento.

REHABILITACIÓN ESTRUCTURAL: Aumento de la capacidad estructural del firme existente, adecuándola a las condiciones previsibles de tráfico durante su vida útil.

REHABILITACIÓN SUPERFICIAL: Restauración o mejora de las características superficiales de un firme. A diferencia de la rehabilitación estructural, no tiene por objeto aumentar la capacidad resistente del firme, aun cuando en determinados casos pueda mejorarla.

REPOSICIÓN DEL FIRME: Eliminación en una zona de la capa o capas deterioradas del firme hasta la profundidad necesaria, sustituyéndolas por otra u otras de materiales adecuados, que pueden no ser los del firme existente.

SANEAMIENTO: Actuación de conservación destinada a eliminar un deterioro del firme que afecta a la explanada, como por ejemplo un blandón.

SELLADO DE GRIETAS: Actuación de conservación localizada en las grietas para impedir el paso del agua a través de ellas y limitar en la medida de lo posible los movimientos de sus bordes.

TRAMIFICACIÓN: Estudio de una carretera destinado a establecer en ella tramos homogéneos de cara a una eventual rehabilitación del firme.

TRAMO HOMOGÉNEO: Segmento de carretera que tiene idéntica sección estructural del firme (naturaleza y espesor de las capas), realizada en el mismo o los mismos años, y sobre el que circula un tráfico pesado de la misma categoría.

TRAMO HOMOGÉNEO DE COMPORTAMIENTO UNIFORME: Tramo homogéneo en su origen, cuyo firme se encuentra en un mismo estado según una inspección visual y una auscultación con equipos.

UMBRAL: Valor a partir del cual deben considerarse los efectos de una determinada característica.

VEHÍCULO PESADO: Se incluyen en esta denominación los camiones de carga útil superior a 3 t, de más de 4 ruedas y sin remolque; los camiones con uno o varios remolques; los vehículos articulados y los vehículos especiales; y los vehículos dedicados al transporte de personas con más de 9 plazas.

VÍA DE SERVICIO: Camino sensiblemente paralelo a una carretera, respecto de la cual tiene carácter secundario, conectado a ésta solamente en algunos puntos, y que sirve a las propiedades o edificios contiguos. Puede ser con sentido único o doble sentido de circulación.

VIDA RESIDUAL: Período de tiempo que le queda de vida útil a un firme o a alguna de sus capas.

VIDA ÚTIL: Período de tiempo en el que el firme (o la capa del firme considerada) no presenta una degradación estructural generalizada.

ZONA SINGULAR: Zona en la que el comportamiento y estado del firme es sensiblemente diferente que el del resto del tramo homogéneo en que se encuentra situada.

ANEJO 2 EQUIVALENCIA ESTRUCTURAL SIMPLIFICADA DE MATERIALES UTILIZADOS EN LA REHABILITACIÓN ESTRUCTURAL DE FIRMES

Como queda puesto de manifiesto en los capítulos 9 y 10, en esta Norma se ha optado para el dimensionamiento de las rehabilitaciones estructurales, por el procedimiento más generalizado entre las Administraciones de Carreteras. Se basa, fundamentalmente, en las relaciones, en cada tipo de sección estructural, entre intensidades de tráfico pesado, niveles de deterioro y deflexiones admisibles. Sin embargo, en la preparación de las tablas de espesores de recrecimiento se ha recurrido también a comprobaciones analíticas.

Sin embargo la experiencia para el establecimiento de dichas relaciones no es suficientemente amplia cuando se trata de determinadas técnicas de rehabilitación (el reciclado, por ejemplo) o de determinadas unidades de obra (como las mezclas bituminosas de alto módulo). Por otro lado, a veces es necesario recurrir a equivalencias estructurales entre unidades de obra diferentes; por ejemplo, eso ocurre cuando al ejecutar la rehabilitación se demuestra que el estado real del firme hace inviable la unidad de obra proyectada.

Esta Norma admite justificadamente la posibilidad de dimensionamiento con soluciones técnicas distintas de las mezclas bituminosas en caliente, pudiendo ser interesante técnica y/o económicamente, tenerlo en cuenta, especialmente en las categorías de tráfico pesado más bajas: T3 (T32) y T4 (T41 y T42). Por esta razón se ha desarrollado la tabla 11, en la que se incluyen coeficientes de equivalencia respecto a las mezclas bituminosas en caliente convencionales, para los casos en los que se considere necesario recurrir a la equivalencia estructural entre diferentes materiales, o excepcionalmente, al dimensionamiento analítico cuando se disponga de leyes de fatiga de los mismos.

Como aspecto muy importante en cualquier circunstancia, en dicha tabla se recogen también limitaciones constructivas, que deben ser tenidas en cuenta tanto en el proyecto como en la ejecución de la rehabilitación.

TABLA 11 – MATERIALES PARA REHABILITACIÓN ESTRUCTURAL DE FIRMES

	COEFICIENTE		ESTRUCTURAL DE FIRMES
MATERIAL	DE	LEY DE FATIGA	LIMITACIONES CONSTRUCTIVAS
	EQUIVALENCIA		
MEZCLA BITUMINOSA EN CALIENTE (Tipos D, S y G)	1	$\varepsilon_r = 6,925 \cdot 10^{-3} \cdot N^{-0.27243}$	 Espesor de capa de rodadura (D y S): Para T00, T0 y T1: No admisible. Para T2: 5 - 6 cm Para T3 y T4: 5 cm. Espesor mínimo de capa intermedia: 6 cm, excepto en capas de reposición, reperfilado y en arcenes. Espesor mínimo de capa de base: 7 cm, excepto en capas de reposición, reperfilado y arcenes.
MEZCLA BITUMINOSA DISCONTINUA EN CALIENTE (Tipos F y M)	1	-	- Espesor de capa de rodadura: - Para T00 a T1: 3 cm. - Para T2 a T4: 2 - 3 cm.
MEZCLA BITUMINOSA EN CALIENTE (Tipo PA)	1	-	 Espesor de capa de rodadura: Para T00 a T31: 4 cm. Para T32 y T4: No admisible. Ver apartado 8.4
MEZCLA BITUMINOSA EN FRÍO (Tipo AF)	1	-	 Espesor de capa de rodadura: Para T00 a T31: No admisible. Para T32 y T4: ≤ 5 cm. Excepto vías de servicio no agrícolas de autopistas y autovías.
MEZCLA BITUMINOSA DE ALTO MÓDULO	1,25	$\varepsilon_r = 6,617 \cdot 10^{-3} \cdot N^{-0,27243}$	
RECICLADO EN CALIENTE EN CENTRAL ⁽¹⁾ DE CAPAS BITUMINOSAS	0,8 a 1	Ley específica	- Ver apartado 9.3.1.
GRAVACEMENTO ⁽²⁾	-	$\frac{\sigma_r}{R_F} = 1 - 0.0723 \cdot \log N$	Espesor mínimo: 20 cm.Espesor máximo: 25 cm.
GRAVAEMULSIÓN	0,75	Ley específica	Espesor de capa:Para T00 a T1: No admisible.Para T2 a T4: 6 a 12 cm.
GRAVAESCORIA	Material equiva	alente a la gravacemento, a l	la que podrá sustituir en algún tipo de
RECICLADO IN SITU CON EMULSIÓN ⁽³⁾ DE CAPAS BITUMINOSAS	0,75	Ley específica	- Ver apartado 9.3.1. - Espesores: 6 a 12 cm.

TABLA 11 (continuación)

	(**************************************				
MATERIAL	COEFICIENTE DE EQUIVALENCIA	LEY DE FATIGA	LIMITACIONES CONSTRUCTIVAS		
SUELOCEMENTO ⁽²⁾	-	$\frac{\sigma_r}{R_F} = 1 - 0.0875 \cdot \log N$	Espesor mínimo: 20 cm.Espesor máximo: 30 cm.		
RECICLADO IN SITU CON CEMENTO DE CAPAS DE FIRME		jante al suelocemento al tituir en algún tipo de	 Ver apartado 9.3.1. Espesores: 20 a 30⁽⁴⁾ cm. 		
ZAHORRA ARTIFICIAL	0,25 ⁽⁵⁾	$\varepsilon_z = 2,16 \cdot 10^{-2} \cdot N^{-0,28}$	Espesor mínimo: 15 cm.Espesor máximo: 30 cm.		
MACADAM	Material equiva		, a la que podrá sustituir en algún tipo		

- Fabricación en central (su coeficiente de equivalencia dependerá de la proporción de material reciclado utilizado).
- Únicamente se podrán proyectar recrecimientos que incluyan capas de base tratadas con cemento, cuando el espesor total de mezcla bituminosa de dicho recrecimiento sea superior a 18 cm para gravacemento, y de 15 cm en el caso del suelocemento. En el supuesto de utilizar dichos materiales en las categorías de tráfico pesado T00 a T2, se deberán prefisurar durante su construcción, con espaciamientos de 3 a 4 m.
- (3) El material a reciclar está formado por mezclas bituminosas, de acuerdo con el artículo 20 de la OC 8/2001.
- Este valor se podrá subir a 35 siempre y cuando en la obra se garantice una compacidad uniforme en todo el espesor de la capa.
- Coeficiente de equivalencia aplicable especialmente en rehabilitación estructural con categoría de tráfico pesado T32, T41 y T42. Este tipo de solución deberá disponer de un pavimento de mezcla bituminosa en frío o de tratamientos superficiales con gravilla.

N = número de ejes equivalentes de 128 kN (13 toneladas).

 ε = deformación unitaria (ε_r = radial y ε_z = vertical).

 σ_r = tensión de tracción en MPa.

 R_F = resistencia a flexotracción del material en MPa.

En algunos casos, para conseguir los espesores de recrecimiento de mezcla bituminosa, especificados en las tablas 5 ó 9 para las capas de mezclas bituminosas en caliente, los espesores indicados en la tabla 11 podrán no cumplirse, siempre y cuando se justifique y se satisfagan las siguientes condiciones:

- ► El espesor de una capa deberá ser siempre, mayor o igual que el espesor de su capa inmediatamente superior.
- Los espesores de las capas de rodadura deberán ser iguales a los establecidos en la tabla 11 o, excepcionalmente, diferir de ellos en no más de 1 cm.

ANEJO 3 GUÍA PARA EL ESTUDIO DE LAS DEFLEXIONES EN FIRMES DE PAVIMENTO BITUMINOSO

1 OBJETO

Esta Guía tiene por objeto facilitar la labor del ingeniero que tenga que analizar las deflexiones de una carretera con pavimento bituminoso y, basándose en ellas, además de en otros datos, proyectar la rehabilitación estructural más adecuada en cada uno de los tramos homogéneos diferenciados que se establezcan a partir del análisis completo de sus problemas específicos.

La Guía pretende además simplificar y armonizar todas las fases de evaluación, interpretación y determinación de las deflexiones, así como del posterior cálculo de los espesores de eliminación parcial, reposición o recrecimiento con los que se definirán finalmente las actuaciones que hayan de llevarse a cabo.

Para el estudio del estado del firme de una carretera se dispondrá, como elementos básicos, de la evaluación del deflectograma y de la segmentación en tramos homogéneos de comportamiento uniforme, caracterizados por el valor medio de las deflexiones patrón, su dispersión y la deflexión característica.

Junto con las deflexiones, una inspección visual detallada definirá los trabajos complementarios de extracción de testigos, calicatas y eventuales ensayos que se deban realizar. La inspección visual se intensificará en aspectos concretos que convenga aclarar (como por ejemplo, zonas singulares que no cumplan las condiciones de tramificación, puntos o zonas de extensión muy limitada con deflexiones anormalmente altas, estado del drenaje, etc.). Es importante determinar los tramos homogéneos de comportamiento uniforme, cuyo estudio puede hacerse globalmente, incluso aunque no sean adyacentes. Se tendrá así una visión más amplia de los problemas, lo que puede reducir los trabajos de reconocimiento y análisis mediante extracción de testigos, calicatas, ensayos de laboratorio o in situ, u otros.

La inspección visual, las deflexiones y los otros parámetros de que se disponga, servirán para establecer una programación óptima de los trabajos de campo, que no deberán ser más que los necesarios (para evitar un mayor coste económico y un aumento de los plazos de estudio y de redacción del proyecto), ni menos de lo conveniente, para poder evaluar correctamente el estado del firme y definir con suficiente precisión las soluciones de rehabilitación.

En algún caso, la inspección visual puede ser determinante en la elección de la solución de rehabilitación más adecuada. También este tipo de reconocimiento cuidadoso juega un papel importante, aunque no exclusivo, en la determinación de la solución correcta en las zonas donde, por la magnitud de las deflexiones, se requiera un estudio especial o donde convenga un tratamiento singular y diferenciado.

En la mayoría de las ocasiones, las deflexiones excesivas en zonas de desmonte se deben a defectos de drenaje que deben corregirse. Es frecuente que, aunque no se llegue a esos valores considerados como excesivos, existan deficiencias generalizadas de drenaje (por lo menos, en lo que al drenaje superficial se refiere), que repercutan

negativamente en la capacidad resistente del firme, y que habría que corregir en cualquier circunstancia, para garantizar la eficacia de cualquier solución de rehabilitación del firme que después se aplique.

El análisis de otros datos que proporcionan algunos equipos de medida de deflexión, como la línea de influencia de la deformada o el radio de curvatura, puede contribuir a clarificar o a cuantificar mejor los problemas y sus posibles soluciones.

2 ESTUDIO DE DEFLEXIONES

2.1 Deflectograma, tramificación y definición de zonas singulares

Para establecer una tramificación de zonas homogéneas a las que luego se aplicará una única solución de rehabilitación estructural, es recomendable disponer de una representación gráfica de las deflexiones (deflectograma), tomando como abscisas las distancias al origen de los puntos de medida y, como ordenadas, los valores de las deflexiones. Un ejemplo puede ser el esquematizado en la figura 2.

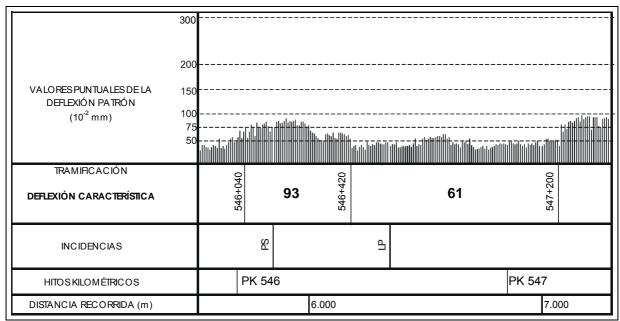


FIGURA 2 - EJEMPLO DE DEFLECTOGRAMA

Se puede realizar visualmente en él una tramificación provisional de zonas homogéneas de comportamiento uniforme que complete o corrija la efectuada previamente, según lo indicado en el apartado 5.4 del cuerpo de esta norma. En la mayoría de los equipos de auscultación actuales, este deflectograma es proporcionado directamente por el propio equipo de medida.

Este método visual puede sustituirse o completarse con otros realizados mediante ordenador. Son interesantes, sobre todo, programas de tratamiento automático de las deflexiones que permiten determinar, de una manera precisa, tramos estadísticamente homogéneos mediante test de homogeneidad.

Como a efectos constructivos no es operativo que los espesores de recrecimiento varíen cada pocos metros, convendrá establecer en cada proyecto de rehabilitación estructural una longitud mínima operativa de tramo de estudio, considerándose zonas singulares, que requerirán un estudio especial, las que no alcancen la longitud mínima, que a los efectos de aplicación de esta Guía se considera de 100 m.

En un tramo homogéneo (ver apartado 5.4 del cuerpo de esta norma) que tenga un comportamiento uniforme, sus deflexiones se distribuirán aleatoriamente alrededor de la media (*m*), siguiendo una distribución normal con una desviación típica muestral (*s*). La experiencia acumulada en España sobre el tratamiento de las deflexiones medidas con cualquiera de los equipos de auscultación indica que es frecuente encontrar, en este tipo de tramos, unos coeficientes de (*s/m*) comprendidos entre 0,20 y 0,30. En tramos muy uniformes se dan valores inferiores a estos. Valores entre 0,30 y 0,40 indican menor uniformidad, pero se considera todavía aceptable. Si el coeficiente de variación de las deflexiones supera ampliamente el valor de 0,40, no podrá considerarse que el tramo tiene un comportamiento uniforme.

Como consecuencia de todo lo expuesto, la tramificación deberá hacerse, entre otros, con los criterios siguientes:

- 1. En los tramos homogéneos de comportamiento uniforme, los valores de las deflexiones variarán aleatoriamente en torno al valor medio (*m*).
- 2. Del orden del 95% de los valores de las deflexiones de cada tramo estarán comprendidos dentro del intervalo cuyo extremo superior sea vez y media el valor medio de las deflexiones, y cuyo extremo inferior sea la mitad de dicho valor medio (es decir, entre 0,5 *m* y 1,5 *m*).
- 3. Se considerarán distintos los tramos con valores medios diferentes.
- 4. Dos tramos con los mismos valores medios, pero con diferentes amplitudes de variación de las deflexiones (o sea, diferente **s**), serán asimismo distintos.
- 5. El coeficiente de variación de las deflexiones será inferior a 0,40.
- 6. La longitud de los tramos estará, en general, comprendida entre 200 y 1.000 m, diferenciando en el caso de autopistas, autovías y carreteras de calzadas separadas ambas calzadas a los efectos de tramificación de las deflexiones y cálculo de la rehabilitación estructural.
- 7. En cualquier caso, la longitud mínima en un tramo será de 100 m.

Analizado el deflectograma, las zonas que no hayan podido tramificarse según los criterios indicados, en especial los numerados como 2, 5 y 7, se considerarán como singulares y, por tanto, en ellos será preceptivo disponer de información complementaria, según se indica en el apartado 2.2.

2.2 Estudios complementarios

Realizada la tramificación, según los criterios definidos en el apartado anterior, deberá ser comprobada y verificada in situ por el ingeniero encargado del proyecto de rehabilitación. Se estudiarán especialmente los casos en que exista discrepancia entre los valores de la deflexión, el aspecto superficial del pavimento y la sección estructural del firme, para conocer las razones de tal discrepancia, efectuando eventualmente trabajos adicionales de reconocimiento (nuevas medidas de deflexión, calicatas y ensayos complementarios, etc.).

La tabla 12 recoge y resume las diferentes opciones que se pueden presentar. En general, se considerará que hay suficiente concordancia cuando, siendo las deflexiones altas, el pavimento esté degradado y se estime que la sección estructural del firme es escasa para las solicitaciones que soporta; así mismo, cuando las deflexiones sean bajas, el pavimento presente buen aspecto superficial y la sección estructural del firme parezca adecuada para las solicitaciones que soporta. Estos dos supuestos corresponden a los números 1 y 8 de la tabla 12, mientras que los casos en que no hay tal concordancia vienen dados por los números 2 a 7 de la misma tabla. En ésta se indica la conveniencia o no de emplear en el dimensionamiento de la rehabilitación estructural los valores de las deflexiones y algunas posibles causas de las discrepancias observadas.

Conviene tener en cuenta que la calificación de las deflexiones como altas o bajas es relativa y éstas deben relacionarse siempre con las características de la sección estructural del firme existente; como es evidente, no cabe esperar los mismos valores de deflexión en los firmes flexibles, que en los semiflexibles y semirrígidos.

Sin perjuicio de lo anterior, deberán estudiarse con detalle las zonas singulares, en particular las de valores altos de deflexión, para proyectar y realizar en ellas los tratamientos necesarios independientes de la rehabilitación general, tales como mejora de drenaje, corrección de blandones, saneamientos específicos más profundos, reconstrucción total del firme, etc.

TABLA 12 – COMPARACIÓN Y CONTRASTE DE LA INSPECCIÓN VISUAL, EL TIPO DE SECCIÓN ESTRUCTURAL Y LAS MEDIDAS DE LA DEFLEXIÓN PARA LA DETERMINACIÓN DE LA SOLUCIÓN DE REHABILITACIÓN PRECISA (*)

			OOIOII DE IX	EHABILITACION PI	TEOIOA ()
CASO	ASPECTO SUPERFICIAL	SECCIÓN ESTRUCTURAL DEL FIRME	DEFLEXIONES	DIMENSIONAMIENTO POR DEFLEXIONES	OBSERVACIONES Y ALGUNAS CAUSAS POSIBLES DE DISCREPANCIA
1	Malo	Escasa	Altas	SÍ	Se precisa una rehabilitación estructural
2	Malo	Escasa	Bajas	NO	Si las deflexiones son bajas por haberlas medido en época seca, repetirlas en época adecuada o emplear un coeficiente corrector más ajustado al real. La aparente discrepancia también puede deberse a que alguna capa del firme haya sido tratada con un conglomerante hidráulico, y no se haya tenido en cuenta esta circunstancia
3	Malo	Adecuada	Altas	DUDOSO	Si hay deterioros de una capa del firme o de la explanada, corregirlos antes de efectuar la rehabilitación generalizada. Si la vida del firme está agotada, puede dimensionarse la rehabilitación por deflexiones
4	Bueno	Escasa	Altas	DUDOSO	Posible rehabilitación o renovación superficial reciente, firme recién construido (en tales casos, puede dimensionarse la rehabilitación por deflexiones)
5	Malo	Adecuada	Bajas	NO	Defectos en la capa superficial (debe hacerse rehabilitación superficial)
6	Bueno	Escasa	Bajas	NO	Si el buen aspecto del pavimento proviene de una reciente renovación superficial, se está en un caso análogo al 2.
7	Bueno	Adecuada	Altas	NO	Posible medida de deflexiones con temperatura elevada del pavimento, o tramo con pocas medidas
8	Bueno	Adecuada	Bajas	SÍ	Puede no ser precisa una rehabilitación

^(*) Esta tabla es la adaptación a la tipología de firmes en España de una clásica tabla conceptual editada en revistas y documentos de congresos internacionales desde los años 70.

2.3 Deflexión característica

Cada tramo homogéneo establecido se estudiará por separado y en él se determinará un valor de la deflexión que se considerará representativo del estado del firme. Lo normal será emplear un valor de deflexión característica d_k el cual, suponiendo que los valores de la deflexión se reparten según una curva de Gauss, vendrá definido por la expresión:

$$d_k = m + 2 s$$

en donde:

$$m = \frac{\sum d_i}{n}$$
; $y \quad s = \sqrt{\frac{\sum (d_i - m)^2}{n - 1}}$

siendo:

di: la deflexión patrón, sin corregir por humedad y temperatura, del punto i

n: el número de puntos medidos.

El coeficiente 2 que figura en la expresión de d_k equivale a una probabilidad del 97,5 % de que la deflexión característica no sea sobrepasada en el tramo (el valor 2 es una aproximación del 1,96 que se obtiene con una distribución normal).

Es importante, en todo caso, tratar independientemente las poblaciones de las deflexiones del carril derecho e izquierdo de la misma calzada, puesto que corresponden, en general, a familias claramente diferenciadas, para evitar cometer un error no admisible en el tratamiento de los datos y en el cálculo del espesor de recrecimiento correspondiente. La diferencia entre los valores de los diferentes carriles podría explicarse porque, aparte de que la sección estructural del firme es a veces distinta en ambos (sobre todo, si se ha ensanchado la carretera por un lado), las condiciones de drenaje y del suelo suelen ser diferentes en las carreteras a media ladera, y también en ocasiones las de drenaje en los desmontes, ya que el agua del subsuelo puede provenir preferentemente del lado derecho o izquierdo de la carretera, en función de las pendientes longitudinales y transversales de la calzada y de la explanada.

Si se miden por separado las deflexiones en la rueda derecha e izquierda del equipo de auscultación, como hacen los deflectógrafos, se podrá observar también que las medidas corresponden a poblaciones distintas, siendo generalmente más desfavorables la de la rodada derecha, situada más cerca del borde de la carretera, que la de la rodada interior, correspondiente al centro, que normalmente tiene menos humedad en la explanada.

Cuando la solución de rehabilitación estructural que se adopte consista en un recrecimiento por igual en toda la anchura de la calzada, a efectos de dimensionamiento del espesor necesario deberán tomarse las deflexiones del carril y su rodada más desfavorables.

2.4 Correlaciones con la deflexión patrón

Si se emplean equipos de medida diferentes a la viga Benkelman, las deflexiones se determinarán por correlación con la deflexión patrón, mediante estudios debidamente justificados. Para los equipos de auscultación más habituales en España dichas correlaciones se pueden simplificar de la siguiente forma:

- En auscultaciones efectuadas con deflectógrafos tipo Lacroix de chasis largo podrá considerarse que las deflexiones con viga Benkelman equivalen a las obtenidas con dicho equipo, es decir: VB = D, siendo VB la deflexión medida con la viga Benkelman y D la del mencionado deflectógrafo.
- 2. Para medidas realizadas con los equipos denominados **curviámetros**, se utilizará la siguiente correlación: VB = 1,4 C, siendo VB la deflexión medida con la viga Benkelman y C la del curviámetro.
- Para deflectógrafos tipo Lacroix de chasis corto, se utilizará la correlación:
 VB = 1,15 DL + 15; siendo VB la deflexión medida con la viga Benkelman y
 DL la deflexión obtenida con el referido deflectógrafo.
- 4. Para **deflectómetros de impacto**, se utilizará la correlación: VB = 1,48 DI₅ + 3,3, siendo VB la deflexión obtenida con la viga Benkelman y DI₅ la de un deflectómetro de impacto que aplique para la medida 5 t de carga total.

2.5 Corrección por humedad en la explanada

En principio, y siempre que sea posible, las medidas de la deflexión del tramo objeto de estudio se realizarán en la época de máxima humedad de la explanada, que será función de la climatología de la zona y del tipo de sección estructural del firme auscultado. En caso contrario, a las medidas obtenidas habrá de aplicárseles un coeficiente corrector C_h , determinado por estudios de variación de deflexiones con la humedad de la explanada en la zona de que se trate. En cualquier circunstancia hay que prescindir de medidas tomadas con la explanada helada y también será preferible no utilizar medidas realizadas en época muy seca.

Para rehabilitaciones estructurales de firmes de carreteras con categorías de tráfico pesado T00 y T0 o de superficie superior a 70.000 m², el Proyecto de rehabilitación del firme deberá contener un estudio específico y detallado de la variación de las deflexiones con la humedad de la explanada. Para el resto de situaciones, o si en el caso anterior no se dispusiera del mencionado estudio, se podrán utilizar los coeficientes correctores obtenidos por el proceso siguiente:

Se considerarán dos tipos de explanada según la clasificación de suelos hecha de acuerdo con el artículo 330 del Pliego de Prescripciones Técnicas Generales para Obras de Carreteras y Puentes (PG-3):

- A: Suelos seleccionados y adecuados.
- B: Suelos tolerables, marginales e inadecuados.

Se considerarán además dos tipos de condiciones de drenaje:

- 1. Buenas condiciones de drenaje.
- 2. Malas condiciones de drenaje.

A estos tipos de explanada y drenaje les corresponderán los coeficientes correctores C_h de la deflexión característica, según la época del año en la que se realice la medida, de acuerdo con lo indicado en la tabla 13.

_	POR HUMEDAD L	DE LA EXPLANADA	
TIPO DE EXPLANADA		COEFICIENTE C _h	
Y DRENAJE	PERÍODO HÚMEDO	PERÍODO INTERMEDIO	PERÍODO SECO
A 1	1	1,15	1,30
A 2, B 1	1	1,25	1,45(*)
B 2	1	1,30 (*)	1,60 (*)

TABLA 13 - COEFICIENTES CORRECTORES DE LA DEFLEXIÓN POR HUMEDAD DE LA EXPLANADA

Los períodos húmedo, intermedio y seco deberán determinarse en cada caso específico, teniendo en cuenta que las máximas deflexiones suelen producirse con cierto desfase respecto a la época de lluvias (nunca inferior a las dos semanas). En el caso de no disponer de datos suficientemente fiables para determinar si la medida de las deflexiones corresponden a un periodo húmedo, intermedio o seco, se adoptará el siguiente criterio:

Se tomará la precipitación de la estación meteorológica más próxima al tramo en estudio dentro de cada zona de referencia y, mediante comparación con los valores de la tabla 14, se determinará si el período climático en el que se ha realizado la medida de la deflexión es húmedo, intermedio o seco.

Si las deflexiones se han medido en la segunda quincena de un determinado mes, se comparará la precipitación recogida en dicha estación meteorológica durante el mes anterior al de las medidas, con los valores que figuran en la tabla 14. Si la medida se ha hecho en la primera quincena de un mes, la comparación con los valores de la tabla 14 se hará sumando la precipitación de la primera quincena del mes anterior y la de la segunda quincena de dos meses antes al que se han medido las deflexiones.

Así, por ejemplo, para deflexiones medidas entre el 6 y el 8 de marzo se tomará como comparación con los valores de la tabla 14, la precipitación total ocurrida en la estación meteorológica de referencia entre el 16 de enero y el 15 de febrero del mismo año; para deflexiones medidas entre el 20 y el 22 de marzo, se tomará como precipitación total la del mes de febrero del mismo año. Con esta metodología, se tiene en cuenta el desfase habitual entre las máximas deflexiones y la época de lluvias, y al que se ha hecho referencia anteriormente.

^(*) Valor orientativo, si no se dispone de información. De cualquier manera se recomienda efectuar un estudio especial, así como que la rehabilitación del tramo en estudio se dictamine después de mejorar necesariamente las condiciones de drenaje existentes y, posteriormente, medir de nuevo las deflexiones.

		• · · • · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
ZONA (**)	PRECIPITAC	CIÓN EN EL MES DE REFI	ERENCIA (mm)
ZONA()	PERÍODO HÚMEDO	PERÍODO INTERMEDIO	PERÍODO SECO
1	> 125	90-125	< 90
2	> 100	70-100	< 70
3	> 80	50-80	< 50
4	> 65	45-65	< 45
5	> 45	30-45	< 30
6	> 30	20-30	< 20
7	> 20	10-20	< 10

TABLA 14 - ZONAS CON NIVEL DE PRECIPITACIÓN ANUAL SEMEJANTE PARA LA ESTIMACIÓN DE LOS PERÍODOS HÚMEDO, INTERMEDIO Y SECO(*)

2.6 Corrección por temperatura del pavimento

La deflexión patrón se referirá a una temperatura del pavimento igual a 20 °C. En firmes sin mezclas bituminosas no hay variación a efectos prácticos, porque la temperatura no influye en las deflexiones y, por tanto, son válidas las medidas hechas a otra temperatura, sin aplicar ninguna corrección. La misma simplificación puede aceptarse cuando el espesor total de las mezclas del pavimento existente sea pequeño (inferior a 10 cm).

Cuando el espesor es mayor (10 cm o más de mezclas bituminosas), hay que aplicar un coeficiente de corrección C_t por temperatura, en función de la existente en el pavimento en el momento de la medición, siguiendo el procedimiento indicado en la norma NLT-356.

En la figura 3 se representan los coeficientes C_t de la norma NLT-356 que deben aplicarse en función de que el pavimento esté poco o muy fisurado. Si el pavimento está muy fisurado, la temperatura tiene menos influencia en la deflexión; en el caso límite de un pavimento totalmente fisurado, el firme se comportaría como un material granular sin cohesión, en el que no habría que aplicar coeficiente corrector por temperatura.

En ningún caso deberán hacerse las medidas con temperaturas del pavimento inferiores a 5 °C, para prevenir hacerlo con un firme helado, lo que invalidaría los resultados. Tampoco deberán hacerse con más de 30 °C si el pavimento tiene 10 cm o más de mezclas bituminosas o con más de 40 °C si el pavimento tiene menos de 10 cm de mezcla bituminosa, ya que no se podría obtener una deflexión fiable (ver apartado 5.6.2 del cuerpo de esta norma).

^(*) Los datos de la tabla se han determinado por adaptación y simplificación de los datos disponibles durante un período de 30 años en las estaciones principales del Instituto Nacional de Meteorología.

^(**) Ver figura 5.

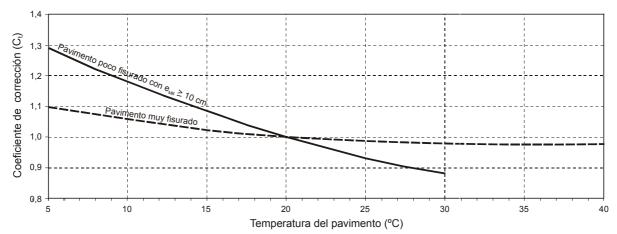


FIGURA 3 – COEFICIENTE CORRECTOR POR TEMPERATURA

Como expresiones analíticas del coeficiente C_t pueden tomarse las indicadas en la tabla 15 (en función de la temperatura t del pavimento, en grados Celsius).

TABLA 15 - COEFICIENTE CORRECTOR DE LA TEMPERATURA C_t

Firmes con pavimento poco fisurado y espesor de MB ≥ 10 cm	Firmes con pavimento muy fisurado	Firmes flexibles con espesor de MB < 10 cm, o firmes totalmente fisurados
$C_t = \frac{200}{3t + 140}$	$C_t = \frac{2t + 160}{3t + 140}$	$C_t = 1$

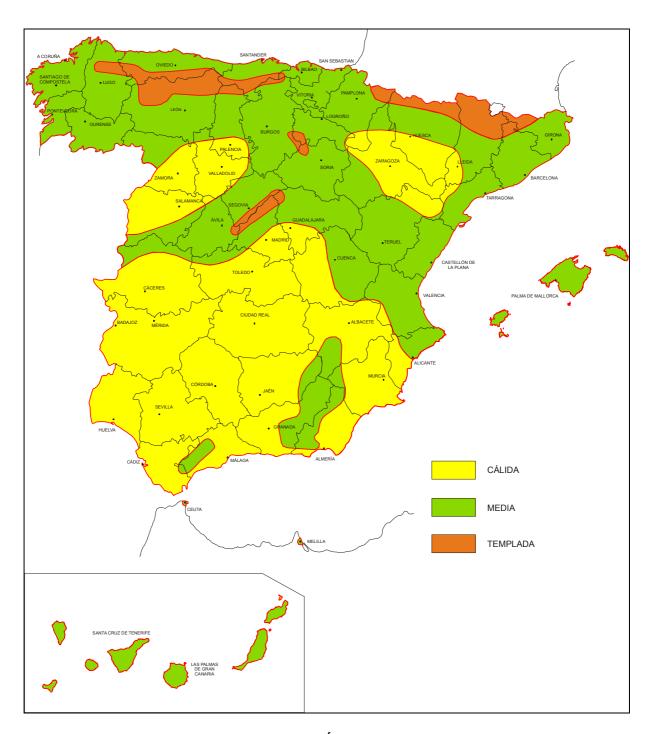


FIGURA 4 – ZONAS TÉRMICAS ESTIVALES

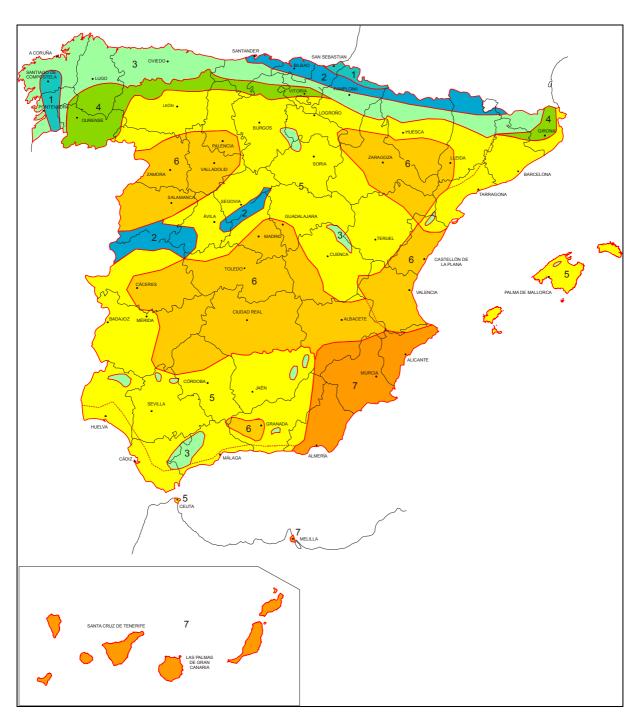


FIGURA 5 – ZONAS CON NIVEL DE PRECIPITACIÓN ANUAL SEMEJANTE

ANEJO 4 GUÍA PARA LA REALIZACIÓN DE LA INSPECCIÓN VISUAL DE FIRMES

1 OBJETO

Esta Guía tiene por objeto facilitar la labor del ingeniero que tenga que realizar la inspección visual detallada de un firme para caracterizar su estado y para tramificar la carretera en tramos homogéneos para su estudio y para la definición de las actuaciones de rehabilitación necesarias.

2 ÁMBITO DE ACTUACIÓN

La inspección visual deberá realizarse en toda la longitud considerada para el proyecto y en toda la sección transversal, incluyendo por tanto todos los carriles y los arcenes.

La toma de datos deberá ser exhaustiva, contemplando todos los deterioros existentes de forma cuantitativa y cualitativa, para lo cual se medirán y anotarán todos los fallos del firme, calificando su estado y gravedad y utilizando para ello unos impresos cuyo modelo se recoge en las figuras 7 y 8 (para firmes con pavimento bituminoso y con pavimento de hormigón, respectivamente).

La inspección visual deberá abarcar además todas las características del entorno del firme que puedan tener influencia en su estado: drenaje, asentamientos de estructuras,... y otras incidencias útiles para una correcta tramificación de las operaciones de rehabilitación necesarias: hitos, intersecciones, cambios de sección de la calzada, carril de vehículos lentos,...

La inspección visual se realizará para todos los tipos de firme: flexibles, semiflexibles y semirrígidos (firmes con pavimento bituminoso) y firmes rígidos (firmes con pavimento de hormigón). El método de inspección diferirá únicamente en los deterioros que se vayan a detectar y en las zonas en que se divide la calzada para su inspección.

3 MÉTODO

La inspección visual se realizará, salvo circunstancias especiales, a pie, recorriendo la plataforma por el arcén y preferentemente, por razones de seguridad, en sentido contrario al del carril adyacente, y siempre con las debidas precauciones, especialmente en zonas con escasa visibilidad (curvas, cambios de rasante, etc.) o con arcén estrecho. En el caso de carreteras con calzadas separadas, y especialmente cuando sea de interés la inspección detallada del carril interior podrá transitarse, cuando ello sea posible y no existan problemas de visibilidad, por la mediana. Sólo se anotarán los deterioros perceptibles a simple vista y en posición erguida desde el borde de la calzada. Estos se medirán o contabilizarán, según su naturaleza, al objeto de poder cuantificarlos, y se identificará la zona del carril o arcén contiguo en la que se encuentran, utilizando para ello la cuadrícula que representa su situación y las claves de identificación que figuran en el impreso.

Las longitudes se medirán desde el hito kilométrico anterior, con independencia del hito hectométrico, si lo hubiera, que sólo se indicará para conocimiento de su situación. En las inspecciones hechas en sentido contrario a la numeración creciente de los kilómetros, se referenciarán las longitudes con el signo menos (-). Se anotará en el impreso la longitud total medida entre dos hitos kilométricos. Las medidas se harán con rueda de medir por el arcén exterior.

Se señalarán todas las incidencias importantes de la carretera y, en especial, las que sirvan para una mejor referenciación: hitos kilométricos, vías lentas, pasos sobre o bajo carretera, travesías, cruces, enlaces, puentes, cambios de firme, etc. Estas incidencias vendrán referenciadas por su inicio y final o, en su caso, por su posición.

Se definirá el tipo de plataforma sobre la que se encuentra la carretera. A efectos de la inspección visual, se considerará que hay terraplén cuando el nivel de la rasante del pavimento esté del orden de 1 m o más por encima del terreno natural, y desmonte cuando esté a menos de 1 m o por debajo del terreno natural. Se diferenciarán asimismo los tramos singulares en los que la calzada discurra sobre una estructura o en túnel. Siempre se indicará el comienzo y final de cada zona.

Se anotará en el impreso la fecha en que se realiza la inspección y las condiciones de medición: tiempo meteorológico, estado de humedad del firme, ...

Asimismo, se incluirán las observaciones que pudieran facilitar el diagnóstico del estado del firme y la elección del tipo de actuación.

Los trabajos de inspección visual se realizarán tomando las debidas precauciones para evitar posibles accidentes. En general, se utilizarán medidas de protección individuales, como chalecos reflexivos, y una señalización adecuada de la zona donde se realice la inspección.

4 INSPECCIÓN VISUAL DE FIRMES CON PAVIMENTO BITUMINOSO

Se dividirá cada carril en cinco zonas:

- A: Zona entre el borde derecho del carril y la rodada derecha
- B: Rodada derecha
- C: Zona entre la rodada derecha y la rodada izquierda
- D: Rodada izquierda
- ► E: Zona entre la rodada izquierda y el borde izquierdo del carril

Además, se examinará el arcén.

A título orientativo, los deterioros que se considerarán serán:

- Los que representen una deficiencia estructural del firme, en su mayoría originados por el paso de las cargas que debe soportar:
 - Fisuras o grietas longitudinales simples: Líneas de rotura simples paralelas al eje de la calzada.

- Fisuras o grietas longitudinales múltiples: Líneas de rotura paralelas al eje de la calzada, cercanas entre sí o que presentan ramificaciones que parten de la grieta longitudinal.
- Fisuras o grietas parabólicas: Líneas de rotura curvadas que asemejan parábolas.
- Fisuras o grietas erráticas: Líneas de rotura en forma de zig-zag, que normalmente siguen una dirección longitudinal.
- Cuarteos en malla fina: Mallas de líneas de rotura con diagonales no mayores de 20 cm.
- Cuarteos en malla gruesa: Mallas de líneas de rotura con diagonales mayores de 20 cm.
- ▶ **Blandones**: Asientos localizados de la superficie de la calzada en forma de hundimientos.
- Los que determinan el estado de regularidad del firme, que afectan a las características funcionales de la carretera, comodidad y seguridad de la circulación, y a la durabilidad del pavimento:
 - ► **Grietas transversales**: Líneas de rotura con una orientación sensiblemente perpendicular al eje de la calzada.
 - Descarnaduras: Arranques de gravilla en la capa de rodadura.
 - Peladuras: Zonas localizadas en las que la parte más superficial de la capa de rodadura se ha desprendido del firme.
 - Áridos pulimentados: Superficie de la calzada lisa y pulida por desgaste de los áridos.
 - ► **Baches**: Cavidades producidas en el pavimento y firme, con forma irregular y diferentes tamaños.
 - Roderas: Deformaciones en el perfil transversal por hundimiento a lo largo de las rodadas, acompañadas generalmente de cordones laterales por fluencia del material del pavimento.
 - Manchas de humedad: Aparición de zonas húmedas en la superficie del firme.
 - Ascensión de finos: Surgencia de finos a través de las grietas.

Por último, se considerarán las reparaciones realizadas, ya que son indicativas de los daños que ha sufrido el firme:

- Fisuras o grietas selladas
- Zonas reparadas

La magnitud de medida será:

- La longitud para las fisuras o grietas longitudinales y erráticas.
- ► El porcentaje de superficie de carril afectada para las fisuras o grietas parabólicas, los cuarteos en malla fina o gruesa, las descarnaduras, las

- peladuras, los áridos pulimentados, las manchas de humedad y la surgencia de finos.
- El número de deterioros por cada 10 m de carril para las grietas transversales, los blandones (cuyas dimensiones se definirán en las observaciones) y los baches.
- La existencia o no de roderas.

Se identificará la zona de carril en que se encuentra cada deterioro, entre las cinco zonas definidas anteriormente.

La gravedad de alguno de los deterioros encontrados se reflejará en las observaciones del impreso de toma de datos en campo.

5 INSPECCIÓN VISUAL DE FIRMES CON PAVIMENTO DE HORMIGÓN

La unidad de inspección será la losa. Además, se examinará el arcén.

A título orientativo, los deterioros que se considerarán serán:

- Los que representen una deficiencia estructural del firme, en su mayoría originados por problemas en su propia ejecución o por el comportamiento de la plataforma subyacente:
 - Fisuras o grietas longitudinales simples: Líneas de rotura simples paralelas al eje de la calzada.
 - Fisuras o grietas longitudinales múltiples: Líneas de rotura paralelas al eje de la calzada, cercanas entre sí o que presentan ramificaciones que parten de la grieta longitudinal.
 - Fisuras o grietas transversales: Líneas de rotura perpendiculares al eje de la calzada.
 - Fisuras o grietas de esquina: Líneas de rotura oblicuas entre la junta transversal y la longitudinal.
 - Fisuras o grietas diagonales: Líneas de rotura oblicuas que cortan a las juntas transversales o longitudinales a una distancia igual o superior a 1,8 m.
 - Rotura generalizada: Líneas de rotura combinadas longitudinal y transversalmente, con unión entre ellas.
 - Rotura con asentamiento: Líneas de rotura combinadas longitudinal y transversalmente, con unión entre ellas y con desniveles de los trozos rotos.
 - Bombeo con surgencia: Salida de agua con finos en grietas transversales a 1 o 2 m de la junta, con elevación de la losa con respecto a la siguiente y existencia de manchas de surgencia de finos en el arcén.
 - Surgencia de finos: Salida de finos en grietas transversales o en juntas que refleja problemas de erosión en la base de apoyo, o entrada de finos a través del arcén.

- Los que determinan el estado de regularidad del firme, que afectan a las características funcionales de la carretera (comodidad y seguridad de la circulación) y a la durabilidad del pavimento:
 - **Escalonamiento de juntas y grietas**: Diferente elevación de los bordes de una junta o grieta.
 - Asiento de losas: Descenso de la superficie de la carretera coincidente generalmente con la presencia de estructuras.
 - Separaciones o hundimientos carril-arcén: Abertura de la junta longitudinal entre calzada y arcén, o desnivel entre ambos.
 - Pérdida de textura superficial y pulimento: Pavimento deslizante.
 - ▶ **Descarnaduras**: Desintegración progresiva de la superficie, con desprendimiento inicial del mortero y posteriormente de los áridos.
 - Desprendimiento de áridos: Pérdida de áridos superficiales.
 - Desconchado de bordes: Desintegración del borde de la junta o grieta provocando la remoción del hormigón de buena calidad.
 - Desconchado de esquina: Desintegración de la esquina de la losa provocando la remoción del hormigón de buena calidad.
 - Defectos de sellado de juntas: Despegue o rotura del producto de sellado dejando penetrar el agua a través de la junta.

Por último, se considerarán las reparaciones realizadas, ya que son indicativas de los daños que ha sufrido el firme:

- Fisuras o grietas selladas.
- Zonas reparadas (mediante reconstrucción total o parcial de la losa o mediante pavimento bituminoso).

La magnitud de medida será:

- La longitud para las fisuras o grietas longitudinales.
- La longitud y el número de fisuras o grietas transversales y diagonales.
- La superficie de carril afectada para las roturas, las descarnaduras, los asientos de losas y la pérdida de textura y el pulimento.
- La existencia o no en cada losa de grietas de esquina, escalonamiento de juntas o grietas, separación y hundimiento carril-arcén, fenómenos de bombeo, surgencia de finos, desprendimiento de áridos, desconchados y defectos de sellado.

Se representará gráficamente el deterioro en la zona de la losa en que se encuentra, de acuerdo con la simbología establecida. Se consignará además en las casillas existentes a tal fin, la clave del deterioro, su medición y su estado.

TABLA 16 – CARACTERIZACIÓN DEL ESTADO DE LOS DETERIOROS

DETERIORO	BAJO	MEDIO	ALTO
Fisuras o grietas longitudinales	a < 0,5mm	0,5 < a < 1,5mm	a > 1,5mm
Fisuras o grietas transversales	a < 0,5mm	0,5 < a < 1,5mm	a > 1,5mm
Fisuras o grietas de esquina	Rotura única	Rotura 2 trozos	Rotura > 2 trozos
Fisuras o grietas diagonales	a < 0,5mm	0,5 < a < 1,5mm	a > 1,5mm
Escalonamiento de juntas y grietas	h < 1,5mm	1,5 < h < 5mm	h > 5mm
Asiento de Iosas	Rodadura cómoda	Rodadura incómoda	Rodadura peligrosa
Separación carril-arcén	a < 0,5cm	0,5 < a < 1cm	a > 1cm
Hundimiento carril-arcén	h < 5mm	5mm < h < 1cm	h > 1cm
Descarnaduras	h < 5mm	5mm < h < 1cm	h > 1cm
Desconchados de bordes	a < 75mm y rotura < 3 trozos	a > 75mm y sin riesgo	Con riesgo
Desconchado de esquina	< 5% long. grieta	< 10% long. grieta	> 10% long. grieta

			Rotura	Reparada	Con pérdida	Con pérdida y reparada
CLAVE	DENOMINACIÓN M	MEDICIÓN		R	D	DD
1	Fisura o grieta longitudinal simple total	m			P	PR
2	Fisura o grieta longitudinal simple parcial	m		7	•	†
3	Fisura o grieta longitudinal múltiple	m		+		
4	Fisura o grieta transversal total	m/nº		++++++		+++++
5	Fisura o grieta transversal parcial	m/n°		+++	•	+++
6	Fisura o grieta de esquina			X		
7	Fisura o grieta diagonal	m/nº				
8	Rotura generalizada	m²		+++		
9	Rotura con asentamiento	m²				
10	Bombeo con surgencia		Į.			
11	Surgencia de finos					

FIGURA 6 – SIMBOLOGÍA DE LOS DETERIOROS DE LOS PAVIMENTOS DE HORMIGÓN

			Rotura	Reparada	Con pérdida	Con pérdida y reparada
CLAVE	E DENOMINACIÓN ME	DICIÓN	I	R	Р	PR
12	Escalonamiento de juntas o grietas		7		F	FR
13	Asiento de losa	m ²				
14	Separaciones y/o hundimiento carril-arcén		7			
15	Pérdida de textura superficial y pulimento	m²				
16	Descarnadura	m²				
17	Desprendimiento de áridos		0 0			
18	Desconchado de bordes de juntas o grietas					
19	Desconchado de esquina					
20	Defectos de sellado de juntas					
21	Losa reconstruida parcialmente		344			
22	Losa reconstruida totalmente		BIH			

FIGURA 6 (Continuación) – SIMBOLOGÍA DE LOS DETERIOROS DE LOS PAVIMENTOS DE HORMIGÓN

													-	INS	SPE	CC	CIO	N۷	VIS	UA	L [DE	FIF	RME	ES	СО	N	PAN	VIM	EΝ	ΙΤΟ	ВІ	TU	MII	NO	SC)																	
Carrete Denon Tramo	ni naci	ón: _													Са	lza rril: P.		=			a	ı P.	K						Pro Tip Loi	o d	ер	avir			:									ech emp		atu	ıra	:				_		
	E	ιП	Ш	Ш	П	100	Ш	П	П	200	П	П	П	30	0	П	П	П	400	П	П	Ш	Ш	500	П	П	П	60		П	П	Ш	700	П	П	П	П	800	П	П	П	П	900	П	П	П		000 m	П	Ш	Ш		CLAV	
"	\vdash	H	Н	Н	+	Н	+	H	$^{+}$	H	+	$^{\rm H}$	H	Н	+	+	$^{\rm H}$	H	╫	H	$^{+}$	Н	+	$^{\rm H}$	$^{\rm H}$	$^{+}$	$^{+}$	Н	$^{+}$	$^{+}$	H	Н	Н	$^{\rm H}$	$^{\rm H}$	$^{+}$	$^{+}$	$^{\rm H}$	$^{\rm H}$	$^{\rm H}$	H	$^{\rm H}$	Н	$^{+}$	Н	$^{+}$	H	Н	H	Н	$^{+}$	$^{ m H}$	MEDI	ICION
ESTRUCTURALES	D	H	$\dagger \dagger$	Н	$^{+}$	Н	+	†	\dagger	\parallel	\forall	$\dagger \dagger$	\parallel	Н	+	$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$	†	╫	\parallel	\parallel	Н	\forall	\parallel	$\dagger \dagger$	\dagger	\dagger	Н	\parallel	\dagger	\parallel	Н	+	\dagger	\forall	\forall	\forall	╫	\dagger	\dagger	$^{+}$	\dagger	H	\dagger	H	$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$	H	\dagger	Н	$^{+}$	H		
F		H	Ш	Ш	П	Ш	\parallel	Н	Ħ	Т	П	Ħ		Ш	Ħ	Ħ	Ħ	Н	Ħ	Ħ	Ħ	П		Ħ	Ħ	Ħ	Ħ	Ш	\parallel	Ħ	Н	Н	П	Ħ	Ħ			Ħ	Ħ	Ħ	Н	Ħ	Ħ	Ħ	Ħ	Ħ	Ħ	Ħ	Ħ		П	T		
I BUC	c	Н	H	Н	+	Н	+	$^{\rm H}$	+	\mathbb{H}	+	$^{+}$	\parallel	Н	+	+	$^{\rm H}$	$^{\rm H}$	╫	${\mathbb H}$	${\mathbb H}$	Н	\mathbb{H}	+	╫	$^{+}$	+	Н	+	$^{+}$	╫	Н	\mathbb{H}	$^{+}$	+	+	+	╫	$^{+}$	$^{+}$	${\mathbb H}$	$^{+}$	${\mathbb H}$	$^{+}$	₩	$^{+}$	$^{+}$	₩	${\mathbb H}$	Н	+	$^{ m H}$		
	Ш	Ц	Ш	Ш	Щ	Ш	Щ	Ц	Щ	Ц	Щ	Ц	Ц	Щ	\perp	\perp	\parallel	Ц	Ц	Ц	Ц	Ш	Щ	Щ	\parallel	Ц	Щ	Щ	Ш	\parallel	Ц	Щ	Щ	Щ	Щ	Ш	Ш	Щ	Ц	\parallel	Ц	\parallel	Ц	Ц	\parallel	Ц	Ц	\parallel	Ц	Ш	Щ	Ц		
DETERIOROS	В	\mathbb{H}	Ш	Ш	+	Ш	\perp	\parallel	$\!$	Н	\mathbb{H}	\parallel		Щ	\perp	\perp	$^{\rm H}$	\parallel	\parallel	\coprod	\parallel	Ш	\perp	\coprod	\parallel	\parallel	\parallel	Щ	$^{\parallel}$	\parallel	\parallel	Н	\mathbb{H}	+	\mathbb{H}		\perp	\coprod	$^{\parallel}$	$^{\parallel}$	\perp	$^{\parallel}$	\mathbb{H}	\parallel	${f H}$	\parallel	\parallel	${f H}$	\parallel	Н	\mathbb{H}	\parallel		
ERIC	\vdash	Н	Н	Н	+	Н	$^{\rm H}$	H	₩	Н	$^{\rm H}$	₩	\parallel	Н	+	+	╫	H	₩	\parallel	${\mathbb H}$	Ш	+	╫	₩	$^{+}$	₩	Н	╫	$^{\rm H}$	$^{\rm H}$	Н	\mathbb{H}	$^{\rm H}$	$^{\rm H}$	H	H	₩	$^{\rm H}$	$^{\rm H}$	H	$^{\rm H}$	H	$^{+}$	H	$^{+}$	$^{\rm H}$	Н	H	Н	$^{+}$	$^{ m H}$		
DET	<u> </u>	Щ	Ш	Щ	Щ	Щ	Щ	Ц			Щ	Ц		Щ			Ц	Ц	Ц			Щ	Щ			Ц		Щ	Щ			Щ	Щ	Ц		Ц	Ц	Ц	Ц	Ц		Ц	Ц					Ц		Щ	Щ	Ц		
	ARCEN																																																					
[g	CARRIL	Î	Ш	Щ		100	Щ	П	П	200	Щ	П	Ц	30		П	П	П	400	I		Щ	Ш	500	П	П	П	60		П	П	Щ	700	П	П	\prod	\prod	800	П	П	П	9	900	П	П	П	1	000 m	П	Щ	Щ	П	CLAV	
ROS		Щ	$\frac{111}{111}$	Ш	$\frac{\perp}{\Box}$	Ш	<u>Ш</u>	Ш	$\frac{11}{11}$		Щ	$\frac{11}{11}$	Ш	Щ	$\frac{11}{11}$	$\frac{11}{11}$	$\frac{11}{11}$	Ш	#	П	Н	Ш	Ш	11	 	$\frac{\prod}{\prod}$	$\frac{11}{11}$	Щ	$\frac{11}{11}$	$\frac{11}{11}$	Ш	Ш	Ш	$\frac{11}{11}$	Ш	Ш	Ш	Н	$\frac{\sqcup}{\sqcap}$	$\frac{\prod}{\prod}$	Ш	$\frac{\prod}{\prod}$	H	$\frac{\coprod}{\prod}$	$\frac{11}{11}$	П	$\frac{\prod}{\prod}$	$\frac{\prod}{\prod}$	П	Ш	Ш	뷔	MEDI	ICION
DETERIOROS SUPERFICIALES	ARCEN																																																		Ш			
SUB	RI RD														\parallel	\parallel																																					EXIS.	TE
DESMO TERRAF	_	\blacksquare		Ш	\prod			\prod			Н				\prod	\prod	Н	\prod	\prod					\prod		Н			\prod				\prod	Н	\prod	\prod	\prod	\prod			Н		Н			H	H					\blacksquare		
		С	CL AVE 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9	Trar Grie Zon Grie Grie Grie Cua	TIF mos setas lo as re etas lo etas pe etas e etas e	en os engitu parac ongitu arab errátic en n	EDE; udina das udina udina udina iolica: as nalla	les s les s les r s	sellad simpl múltip	o das es		ME								0 1 2 3 4 5 6 7 8	VE	Trar Grie Zon Grie Des Pela Ario Bao Mar	mos etas t etas t ecarm adura dos p ehes ncha	PO I sand trans trans adur as ulim	DE D s svers adas svers ras enta hum	DETE sales sales idos		RO		М		2 lm 2 1 2 1 2 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 2 1											OE	BSEF	AVS	CIO	NE S	5						

FIGURA 7 – MODELO DE IMPRESO PARA LA INSPECCIÓN VISUAL DE FIRMES CON PAVIMENTO BITUMINOSO

Carretera: Denominación Tramo:	1:		- - -	Calzad Provinc Tempe			Fecha:			
P.K. Inicial	P.K. Final	<u>Longitud</u>	<u>Clave</u>	Estado	<u>Medición</u>	Г	<u>Clave</u>	<u>Estado</u>	Medición	DESMONTE
DBSERVACIO	DNES:									<u>Ц</u>