Congreso Ibero-Latinoamericano del Asfalto, Medellín 2017

DESARROLLO DE EMULSIONES PARA MEZCLAS TEMPLADAS DE MEJORES PRESTACIONES

AUTORES

Vicente Pérez Mena

Cepsa Comercial Petróleo, Ctra. de Daganzo Km 5.5, Alcalá de Henares (Madrid), España.

vicente.perez@cepsa.com

María del Mar Colás Victoria

Cepsa Comercial Petróleo, Ctra. de Daganzo Km 5.5, Alcalá de Henares (Madrid), España.

marimar.colas@cepsa.com

Antonio García Siller

Cepsa Comercial Petróleo, Ctra. de Daganzo Km 5.5, Alcalá de Henares (Madrid), España.

a.garcia.siller@cepsa.com

EN COLABORACIÓN CON

Jorge Ortiz Ripoll

Benito ARNÓ. Plaza de L'Ensenyança 1, 25002 LLEIDA.

jortiz@arno.es

Xavier Crisen Grau

5 Benito ARNÓ. Plaza de L'Ensenyança 1, 25002 LLEIDA

xavierc@arno.es



RESUMEN

Las técnicas de fabricación de mezclas a baja temperatura suponen un importante avance en el desarrollo de las mezclas asfálticas y en su contribución a la disminución de los impactos ambientales generados por en su fabricación.

Especialmente interesante puede resultar la fabricación de mezclas templadas con emulsión bituminosa a temperaturas alrededor de 100 °C, con lo cual las emisiones generadas son bastante menores a las de las mezclas en caliente, fabricadas a temperaturas convencionales, además de permitir medias y altas tasas de fresado que contribuirían a una mayor eficiencia.

No obstante, debido a diversos factores, como por ejemplo los ligantes utilizados en estas mezclas, emulsiones bituminosas, las prestaciones de las mezclas templadas no llega a alcanzar, aunque se van acercando, a las conseguidas en las mezclas en caliente o que utilizan betunes modificados.

En esta comunicación se presentan los avances realizados en el desarrollo de emulsiones especialmente diseñadas para la fabricación de mezclas templadas de alto desempeño, con ligantes modificados y su aplicación en mezclas continuas, tipo AC y discontinuas tipo BBTM.

Palabras clave: emulsión, mezclas templadas, baja temperatura, prestaciones.

| 1.INTRODUCCIÓN

Aunque el lanzamiento como tal de las técnicas templadas ha tenido lugar hace poco más de una década, las mezclas bituminosas fabricadas en plantas en caliente pero utilizando como ligante una emulsión bituminosa ya se emplearon hace muchos lustros para dar solución a problemas de envuelta de áridos muy sucios o meteorizados, para conseguir una cohesión inicial más alta, reducir el consumo de emulsión de las mezclas por un mejor aprovechamiento de la misma, etc.

Sin embargo, en la actualidad esta técnica se presenta como una opción muy interesante en base a los buenos resultados de las obras realizadas en lo referente a las características mecánicas de estas mezclas templadas y al empuje que se está dando a todas las técnicas que contribuyan a la sostenibilidad de los pavimentos asfálticos. Este proceso de fabricación permite una apertura al tráfico inmediata, eliminándose el periodo de maduración necesario en los reciclados en frío, antes de extender la siguiente capa del firme.

Por todo ello, el empleo de emulsiones bituminosas para la pavimentación de carreteras mediante técnicas templadas puede considerarse como una de las innovaciones más destacadas en los países industrializados. Estas técnicas se basan en la fabricación de las mezclas asfálticas a temperaturas inferiores a 100° C, gracias al empleo de emulsiones bituminosas, lo que supone una ventaja medioambiental por las menores emisiones que se generan hasta su aplicación y por el menor consumo de combustibles en su fabricación.

Las mezclas templadas son mezclas asfálticas constituidas por una combinación específica de áridos calentados generalmente entre 90-110°C y una emulsión asfáltica, que será la adecuada a cada aplicación. En sus inicios, la mayor experiencia se centró en mezclas drenantes y mezclas recicladas, si bien, comienza a haber experiencias también con mezclas cerradas continuas y discontinuas.

Las mezclas templadas presentan un comportamiento mecánico tan satisfactorio como el de algunas mezclas en caliente lo que las hace adecuadas para soportar las solicitaciones del tráfico pesado y que puedan ser tenidas en cuenta como una solución innovadora y medioambiental muy interesante para la pavimentación de los firmes asfálticos. No obstante, en algunos casos, no se consiguen las misma prestaciones que con el caliente, principalmente porque el ligante residual de las emulsiones convencionales empleadas suele tener menor consistencia que los betunes empleados para fabricar mezclas en caliente. Aunque no existen aún muchas experiencias de aplicación en obra de mezclas templadas discontinuas, se considera que estas serían adecuadas para ser aplicadas en capa de rodadura y que, fabricadas con emulsiones modificadas, podrían llegar a alcanzar prestaciones similares a las de las mezclas discontinuas en caliente. Su principal aplicación sería la construcción de capas de rodadura, con unas buenas características de macrotextura, que permitan la circulación de los vehículos de una forma cómoda y segura.

CEPSA, en consorcio con ARNÓ, ha puesto en marcha un proyecto de investigación para desarrollar mezclas bituminosas fabricadas a baja temperatura (mezclas templadas o en frío) que contemplen además la reutilización de materiales recuperados por fresado de pavimentos envejecidos, para que pueda demostrar que son aptas para su empleo en capas de rodadura en víasde cualquier categoría de tráfico.

Con el nombre de REUTRANS, este proyecto ha sido calificado como mejor propuesta entre las más de 60 que fueron presentadas en la última convocatoria de la Agencia de Residuos de Cataluña, en el marco de su Programa de Fomento de la Economía Circular 2016. En la actualidad (junio de 2017) se han concluido los ensayos de caracterización de materiales y de formulación de nuevos ligantes y mezclas bituminosas. Durante el mes de Julio de 2017 van a efectuarse las primeras pruebas de producción en central y extendido en el banco de pruebas de ARNÓ, donde se fabricarán y extenderán mezclas bituminosas templadas tipos AC y BBTM con diferentes tasas de reciclado. A partir de octubre de 2017 se ha previsto construir los primeros tramos experimentales en carreteras abiertas al tráfico.

Este trabajo recoge los resultados del diseño de las emulsiones modificadas para mezclas templadas así como los resultados del diseño en el laboratorio de las mezclas. En el momento de la redacción del mismo, aun no se han podido hacer las pruebas de producción ni los primeros tramos de obra. Si el trabajo fuese seleccionado por el Comité Técnico para su presentación oral en el XIX CILA podríamos completarlo incluyendo los resultados obtenidos.

2. OBJETIVO

El principal objetivo de las técnicas templadas es la reducción de las temperaturas de fabricación y puesta en obra de las mezclas bituminosas que tiene varios efectos beneficiosos. Por un lado, se pretende un ahorro económico considerable pues el consumo de combustible, es uno de los factores de mayor peso en el coste de producción de las mezclas. Por otro, el menor consumo de combustibles supone una disminución lineal de las emisiones de gases de efecto invernadero (CO2). Finalmente, la reducción de la temperatura supone unas condiciones de trabajo, especialmente para los operarios del extendido, mucho mejores que las habituales. Sin embargo, esta reducción de temperatura debe realizarse sin afectar de forma apreciable la calidad y las características mecánicas de las mezclas, lo que no es sencillo.

Para dar solución a este objetivo se lanzaron varias líneas de investigación entre las que podemos destacar, por su incidencia en nuestro país, la utilización de mezclas templadas, en las que se utiliza como ligante una emulsión bituminosa para fabricar mezclas en una planta en caliente, trabajándose a temperaturas en torno a $100~^{\circ}\text{C}$ (véase en la figura 1, donde se sitúan estas mezclas con respecto a otras en lo que se refiere a la temperatura de fabricación). El objetivo pretendido no es otro que fabricar mezclas asfálticas que aúnen las ventajas de las técnicas en caliente y de las técnicas en frío.

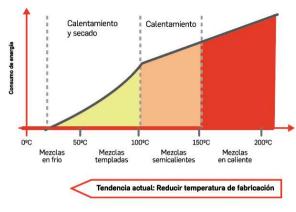


Figura 1: C de fabricación (Fuente: EAPA)

Con esta técnica, para la que en principio no está previsto hacer ninguna inversión importante, conseguiremos mezclas para las que se consuma menos energía durante su fabricación que para las técnicas en caliente, y que sus características mecánicas alcancen cotas similares a éstas.

3. MEZCLAS TEMPLADAS DE ALTAS PRESTACIONES

3.1 GENERALIDADES

Son mezclas bituminosas, abiertas o cerradas, fabricadas en plantas de mezclas en caliente pero utilizando como ligantes una emulsión bituminosa modificada con polímeros elastoméricos. La emulsión podrá tener o no fluidificantes dependiendo del tipo de mezcla y capa del firme a la que se destine. En cualquier caso, el ligante residual tendrá, entre otras características, la de no escurrir a las temperaturas que se fabrique la mezcla y mejorar las prestaciones de las mezclas templadas con respecto a las abiertas en frío tradicionales, especialmente en lo relativo al tiempo de apertura al tráfico y a la cohesión de la misma. En este grupo de mezclas, podríamos incluir aquellas que presentan un importante número de huecos en su composición, y por lo tanto cierta criticidad en la cohesión.

Las mezclas bituminosas templadas continuas presentan granulometrías equivalentes a las del tipo Hormigón Bituminoso AC (Norma UNE-EN 13108-1), mientras que las mezclas bituminosas templadas discontinuas son aquellas cuyos áridos presentan una discontinuidad granulométrica muy acentuada en los tamaños inferiores del árido grueso. La granulometría correspondiente a este tipo de mezclas es la del tipo BBTM B (Norma UNE-EN 13108-2).

La temperatura de los áridos estará comprendida normalmente entre 85°C-95°C, realizándose la envuelta en el tambor de la planta continua o bien en el mezclador de las discontinuas. La emulsión se introducirá mediante una bomba convencional ya que la temperatura de ésta podrá estar comprendida entre 20°C-60°C dependiendo de la viscosidad de la emulsión.

Los áridos serán de machaqueo y cumplirán las mismas exigencias que se requieren para las mezclas bituminosas en caliente destinadas a capas de rodadura. También se podrá utilizar fresado de mezclas envejecidas acopiados en planta en proporciones inferiores al 20% de la mezcla

La temperatura mínima de extendido y compactación de la mezcla podrá variar, según el tipo de mezcla rondaría los 60°C, pudiendo acopiarse en algunos casos durante 24 horas.

3.2 VENTAJAS DE LA PRODUCCIÓN DE MEZCLAS BITUMINOSAS A BAJA TEMPERATURA

La reducción de la temperatura de fabricación de las mezclas bituminosas reúne un importante número de ventajas técnicas, económicas y ambientales, entre las que pueden citarse las siguientes:

- 1. Menor consumo de combustible, como consecuencia de una disminución de la demanda energética en la central de fabricación.
- 2. Menores emisiones de CO2 en la central, en correspondencia con el menor consumo de combustible citado,
- 3. Menores emisiones de humos y olores durante la fabricación, transporte y puesta en obra de la mezcla bituminosa, es decir, mejores condiciones de trabajo para los operarios ocupados en esas labores,
- 4. Menor envejecimiento a corto plazo del betún (que supone, habitualmente, la mayor proporción del envejecimiento total sufrido por un betún a lo largo de su vida útil) y, por tanto, mayor durabilidad de la mezcla bituminosa puesta en obra,
- 5. Mayor trabajabilidad de la mezcla bituminosa durante más tiempo, es decir, posibilidad de alcanzar mayores distancias de transporte y/o de prolongar las operaciones de compactación sin perjudicar las propiedades del pavimento construido,
- 6. Menor tiempo de enfriamiento hasta alcanzar la temperatura ambiente y, como consecuencia, menores esperas para permitir la circulación del tráfico sobre el nuevo pavimento construido,
- 7. Mayor facilidad para la incorporación de RAP y en tasas más elevadas, puesto que se reducen las necesidades de sobrecalentamiento de los áridos de nueva aportación para alcanzar la temperatura precisa en la mezcla,
- 8. Mejores expectativas para su futura reutilización: cabe esperar que las mezclas bituminosas templadas sean reciclables en mayores tasas y con menores necesidades de recurrir a betunes rejuvenecedores que las actuales mezclas bituminosas en caliente, gracias al menor envejecimiento del betún recuperado con la mezcla al final de la vida en servicio del pavimento.

Este conjunto de ventajas hacen que las tecnologías de producción de mezclas bituminosas a bajas temperaturas deban considerarse entre las mejores técnicas disponibles, es decir, tecnologías económica y técnicamente viables, a las que puede acceder, capaces de evitar o reducir las emisiones y el impacto en el conjunto del medio ambiente (Directiva 2010/75/UE). Por esta razón constituyen, sin ninguna duda, una tendencia tecnológica actual en la producción de mezclas bituminosas.

Todas estas ventajas, unidas a la mejora en la calidad de los ligantes utilizados, como la contemplada en este proyecto, nos permitirá avanzar en el desarrollo de las mezclas templadas logrando las mejores prestaciones posibles para estos materiales.

3.3 ESTUDIO DE LAS MEZCLAS

Se debe partir de los materiales a emplear, cuyas características detallaremos después. En el estudio se calientan estos previamente a 90°C, para hacer la mezcla con la emulsión mediante ensayos de envuelta en el laboratorio y fabricando después series de probetas con diferentes dosificaciones que se someten a los ensayos habituales de las mezclas en calientes, para determinar el óptimo de ligante residual a emplear en la mezcla.

Se estudiarán dos tipos de mezcla diferente una AC16 S R20 y una BBTM 11B R20, ambas fabricadas con áridos ofíticos y un 20 % de material fresado.

1. Materiales

En estas mezclas bituminosas templadas los componentes principales son los áridos, el material fresado y el ligante bituminoso (emulsión asfáltica modificada), pudiendo admitirse aditivos reguladores de la rotura de la emulsión y/o de adhesividad, en caso necesario.

Para el estudio que se presenta se utilizaron los siguientes materiales:

Áridos:

- Gravilla 12/20 de naturaleza ofítica (Cantera Soriana)
- Gravilla 5/11 de naturaleza ofítica (Cantera Soriana)
- Arena 0/6 de naturaleza ofítica (Cantera Soriana)

Material fresado:

El material fresado corresponde a una mezcla de diferentes capas de firmes asfálticos que se ha cribado en planta por una malla de 12,5 mm.

Realizada la recuperación de ligante de dicho fresado, se obtuvieron los siguientes resultados: El contenido del ligante del material fresado era de 4,7 % s/ árido y sus características:

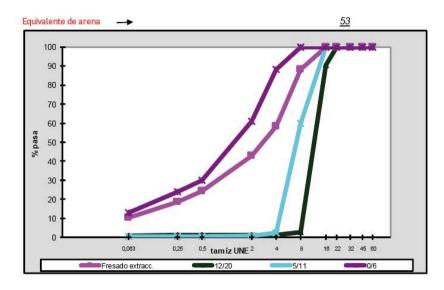
- Penetración:4x 0,1 mm
- Punto de Reblandecimiento:80.3ºC

La granulometría del fresado (tras extracción del ligante) y de los áridos vírgenes se recogen en la tabla 1 adjunta:

Tabla 1: Granulometrías de áridos y fresado

ANALISIS GRANULOMETRICO PORCENTAJES ACUMULADOS QUE PASAN POR LOS TAMICES:

TAMIZ UNE	ARIDO1 Fresado extracc.	ARIDO 2 12/20	ARIDO 3 5/11	ARIDO 4 0/6	ARIDO 5 0/6 desfillerizac
60	100	100	100	100	100
45	100	100	100	100	100
32	100	100	100	100	100
22	100	100	100	100	100
16	100	90	100	100	100
8	88	3	60	100	100
4	58,3	1,1	2,5	88,2	87,4
2	42,8	1,1	0,7	60,8	58,1
0,5	24,3	1,0	0,6	29,9	25,0
0,25	18,5	1,0	0,6	23,9	18,5
0,063	10,3	0,9	0,4	13,0	7,0



Emulsión asf.....

En este caso ha sido necesario el desarrollo de una emulsión especial, capaz de envolver la mezcla de áridos vírgenes y fresado, de no deteriorarse por la elevada temperatura al choque térmico con los áridos y al mismo tiempo proporcionar a la mezcla una gran cohesión inicial, una adhesividad activa y pasiva elevada y una manejabilidad suficiente para su aplicación con los equipos convencionales.

Se trata de una emulsión bituminosa de naturaleza catiónica y modificada con polímeros, fabricada a partir de un betún modificado especial para su aplicación mediante la técnica templada, llamada Styemul CL2 90.

Las características de esta emulsión diseñada para su empleo en la fabricación de estas mezclas templadas se recogen en la tabla 2 y sus especificaciones en la tabla 3 adjuntas:

Tabla 2: Características de la emulsión Styemul CL-2 90(C60BP4)

Contenido en Agua UNE EN 1428	39.7% Agua 60.3%Ligante	
Destilación UNE EN 1431 (% Masa)	Betún asfáltico: 61% Agua : 39%	
Características del residuo	Penetración: 52 dmm Pto Rebl.: 58ºC	
Tamizado, % UNE EN 1429	0.02	
pH UNE EN 12850	2,05	
Viscosidad STV 40ºC, 2mm, s UNE EN 12846	35	
Velocidad de Rotura UNE EN 13075-1	164	
Adhesividad,% UNE en 13614	90	

CARACTERÍSTICAS	UNIDAD	NORMA UNE EN MÍN.		MÁX.
Emulsión Original				
Polaridad de las partículas	+	1430	Po	ositiva
Índice de rotura	g	13075-1	110	195
Contenido de ligante por cont. en	%	1428	58	62
agua				
Tiempo de fluencia (2 mm, 40 ºC)	S	12846	15	70
Tendencia a la sedimentación (7 días) %	12847	<u>=</u>	10
Residuo de tamizado (0,5 mm)	%	1429	-	0,1
Adhesividad	%	13614	90	-
Residuo por destilación según UNE E	N 1431			
Penetración (25ºC)	0,1mm.	1426	2	100
Punto de reblandecimiento	ōС	1427	50	<u>-</u>
Cohesión (péndulo Vialit)	J/cm ²	13588	0,5	
Cohesión (Fuerza-ductilidad 5ºC)	J/cm ²	13589	0,5	-
Recuperación elástica a 25ºC	%	13398	DV	*
Residuo por evaporación según UNE	EN 13074-1	N		*
Penetración (25ºC)	0,1mm.	1426	×	100
Punto de reblandecimiento	ōС	1427	50	-
Cohesión (péndulo Vialit)	J/cm ²	13588	0,5	-
Cohesión (Fuerza-ductilidad 5ºC)	J/cm ²	13589	0,5	=
Recuperación elástica a 25ºC	%	13398	DV	

2. Composición de las mezclas templadas

A continuación se recogen en las tablas 4 y 5 y en las figuras 2 y 3 las composiciones y curvas granulométricas de las dos mezclas estudiadas (AC 16S R20 y BBTM 11B R20)

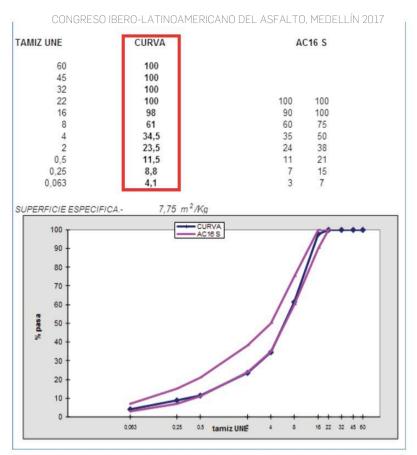
Tabla 4. Dosificación de la AC 16 S R20

Tabla 5. Dosificación de la BBTM 11B R20

Arena 0/6 [%] (*)	25
Gravilla 5/12 [%]	30
Grava 12/20 [%]	25
Fresado [% s/a]	20
Emulsión [% s/a]	6,5

Arena 0/6 [%]	16
Gravilla 5/12 [%]	42
Grava 12/20 [%]	22
Fresado [% s/a]	20
Emulsión [% s/a]	7,0

^(*) Arena parcialmente desfillerizada



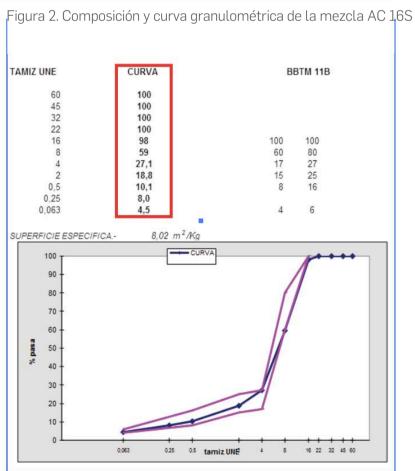


Figura 3. Composición y curva granulométrica de la mezcla BBTM 11B

3. Ensayos de las mezclas

La realización de las probetas y el procedimiento de ensayo posterior se realiza de forma similar al de una mezcla en caliente convencional, con la diferencia de la temperatura de compactación en laboratorio, que estará comprendida, entre 85-95°C.

Tabla 6. Resultados obtenidos para las mezclas estudiadas

	AC16 S R20	BBTM 11B R20
% s/a Emulsión-	6,5	7
% ligante total	4,8	5,1
Sensibilidad agua:		3
R. seco (MPa)	1,431	1.038
 R. tras inmersión (MPa) 	1,238	0,886
R. conservada (%)	86,5	85,3
Cántabro húmedo (%)		13
Densidad geom, g/cm3	2,364	2,223
Densidad s.s.s. g/cm3	2,494	3
Compactación giratoria:		
 Giros necesarios para conseguir una densidad similar a la geom, por impacto. Compactación a 90ºC. 	47	
 Giros necesarios para conseguir una densidad similar a la geom, por impacto. Compactación a 65°C. 	84	
Huecos mezcla estimados (%)	5	14
Ensayo en pista de laboratorio		
• WTS	0,179	0,199
• PRD (%)	8,4	8,7
Módulo (MPa)	3540	1900

En la tabla 6 se ha presentado un resumen de los resultados obtenidos y cabe hacer las siguientes observaciones:

En el ensayo de sensibilidad al agua la mezcla discontinua se queda algo justa de resistencia conservada, sin embargo en la comprobación con el Cántabro tras inmersión se obtienen unos valores muy buenos que nos aseguran un buen comportamiento. En el ensayo en pista aunque no se cumplen las especificaciones de las mezclas en calientes, se pueden considerar unos resultados aceptables y mejores de lo que se suelen obtener en mezclas similares.

Aunque el módulo de rigidez no es un ensayo determinante para las capas de rodadura si nos puede dar idea de su comportamiento. Como era de esperar el módulo de la mezcla AC es bastante más elevado que el de la BBTM, siendo el primero similar a una mezcla tipo AC 16G en caliente y el segundo correspondiente a una mezcla muy flexible como son las BBTM. Con la compactación giratoria hemos podido comparar la compactabilidad de la mezcla a diferentes temperaturas, esta característica también se comprobará en obra compactando a estas dos temperaturas. Como densidad de referencia se ha tomado la de las probetas Marshall con 75 golpes por cara realizadas a 90°C.

3.4 ADAPTACIÓN DE UNA CENTRAL DE FABRICACIÓN DE MEZCLAS BITUMINOSAS EN CALIENTE PARA LA PRODUCCIÓN DE MEZCLAS TEMPLADAS

Aunque existen algunas centrales que se han concebido específicamente para la producción de mezclas templadas, todavía es más frecuente que esta tecnología se emplee en centrales de mezclas bituminosas en caliente que han de adaptarse para la producción indistinta de ambos tipos de mezclas (calientes y templadas). Las adaptaciones necesarias deben estudiarse en cada caso concreto, pues dependen de la configuración de la central (continua o discontinua), del tipo de quemador y del combustible utilizado, y hasta de la configuración de los equipos de aspiración y depuración de los gases de la combustión. También dependen, naturalmente, del alcance de la reducción de temperatura pretendida. En general, deben tenerse en cuenta los siguientes aspectos:

- 1. La planta debe disponer de un sistema de mezclado que pueda ser regulado y adecuado para trabajar con diferentes tiempos de mezclado en seco (solo áridos combinados y, en su caso, material de fresado) como en húmedo (mezcla de los anteriores con la emulsión). De este modo es posible adecuar el proceso para una envuelta adecuada de caso, material de fresado. la áridos SU Cuando se trata de una planta de fabricación de régimen discontinuo, es necesario contar con un sistema de almacenamiento previo de áridos, tipo tolvas en caliente (al menos tres) a las que llegará el material previamente clasificado en las correspondientes fracciones y constarán de un sistema de dosificación ponderal independiente. En el caso de procesos continuos, debe haber un control ponderal de la masa de áridos (y material de fresado en su caso) y su humedad, previo a la dosificación de ligante.
- 2. La central debe calentar los áridos a temperaturas inferiores a las propias de una producción convencional. Este hecho puede requerir efectuar ajustes o modificaciones en el quemador del tambor secador y reducir la producción horaria típica de la producción en caliente.
 - En la figura 4 se muestra el conducto dispuesto para la extracción adicional de aire caliente del tambor secador en una central discontinua.
- 3. Cuando de utilizan emulsiones bituminosas debe preverse que su introducción, desde el tanque de almacenamiento hasta la mezcladora de la central de fabricación, no se realice por una línea calefactada por los circuitos de aceite térmico. Para ello ha de cancelarse la circulación de aceite térmico por los serpentines o sectores necesarios, o dirigir y pesar la emulsión bituminosa mediante conductos y básculas independientes de los empleados con los betunes asfálticos.
- 4. A pesar de la reducción de temperatura, los gases de la combustión deben alcanzar el filtro de mangas a temperaturas suficientemente elevadas (>100 °C) como para que no tengan lugar condensaciones que impidan su normal funcionamiento. Para ello puede ser preciso conducir directamente hacia el filtro de mangas una cierta proporción de aire más caliente que el que se obtiene después del intercambio térmico con los áridos, aspirándolo desde otros puntos más próximos al quemador de la central.
- 5. En el caso de mezclas que lleven una fracción de material fresado en su composición, especialmente en tasas media o alta, este material se debe clasificar en fracciones de modo que la fracción más fina se trate a temperatura ambiente y pueda ser alimentada directamente a la mezcladora de la planta (véase en figura 5)



Figura 4: Conducto para extracción adicional de aire caliente del tambor secador en una central discontinua



Figura 5: En primer término, tolva para la incorporación de una fracción de material fresado, a temperatura ambiente, directamente a la mezcladora.

4. CONCLUSIONES

La tecnología de producción de mezclas asfálticas en templado permite trabajar a temperaturas inferiores a los 100 °C, obteniéndose una Mezcla Templada con características similares a las Mezclas Bituminosas en Caliente, gracias al empleo de emulsiones modificadas con polímeros y betunes de consistencia más elevada de lo habitual. Esta reducción de las temperaturas de fabricación y extensión, permiten reducir las emisiones de gases de efecto invernadero así como un ahorro considerable de energía, además de permitir mejores condiciones de trabajo para el personal de obra, especialmente si se emplean en una zona cálida y en época estival

Aunque los resultados obtenidos en laboratorio son buenos, se considera que muchos de ellos mejoraran considerablemente en el tramo de obra previsto, debido principalmente a la mayor energía de mezclado en planta y de compactación en la puesta en obra posterior. En el tramo de ensayo previsto se podrá observar principalmente la resistencia a las roderas y la cohesión pues tendrá gran circulación de vehículos pesados. También se podrán observar estas características en mezclas compactadas a diferentes temperaturas para determinar las temperaturas mínimas de compactación real.

Todos estos resultados se incluirán en la presentación del trabajo durante el XIX CILA, si esta tuviese lugar.

13

5. REFERENCIAS

- [1] D. LESUEUR, T. MARÍN, M.A. MONTERO y N. UGUET: Disminuir la temperatura de fabricación de las mezclas bituminosas en caliente: Las mezclas templadas, II Congreso Nacional de Medio Ambiente en Carreteras, Mayo 2008.
- [2] Manuales de Consulta de Tecnología en Frío CEPSA PROAS.
- [3] Monografía de Mezclas Templadas con emulsión ATEB.(abril 2014)
- [4] Mª Mar Colás. CEPSA PROAS. IV Congreso Andaluz de Carreteras Técnicas templadas con emulsión bituminosa.
- [5] onographies d'etudes et de recherches 93. LCPC. Revue Général de les Routes. Feb/98.
- [6] Pliego de Prescripciones Técnicas Generales para obras de Carreteras y Puentes PG-3 Ministerio de Fomento.
- [7] Norma UNE-EN 13108-1:2007 Mezclas bituminosas. Especificaciones de materiales. Parte 1: Hormigón bituminoso.
- [8] Norma UNE-EN 13108-2:2007 Mezclas bituminosas. Especificaciones de materiales: Parte 2: Mezclas bituminosas para capas delgadas.

