19442

ORDEN de 4 de septiembre de 1985 por la que se modifica a la firma «Sociedad Anónima de Fibras Artificiales» (SAFA) el régimen de tráfico de perfeccio-namiento activo para la importación de diversas materias primas y la exportación de hilos continuos de poliéster y poliamida, fibras textiles sintéticas y cables para discontinuos.

Ilmo. Sr.: Cumplidos los trámites reglamentarios en el expediente promovido por la Empresa «Sociedad Anónima de Fibras Artificiales» (SAFA) solicitando modificación del régimen de tráfico de perfeccionamiento activo para la importación de diversas materias primas y la exportación de hilos continuos de poliéster y poliamida, fibras textiles sintéticas y cables para discontinuos, autorizado por Orden de 3 de abril de 1985 («Boletín Oficial del Estado» de 12 de junio),

Este Ministerio, de acuerdo a lo informado y propuesto por la

Dirección General de Exportación, ha resuelto:

Primero.-Modificar el régimen de tráfico de perfeccionamiento activo a la firma «Sociedad Anónima de Fibras Artificiales» (SAFA), con domicilio en avenida Diagonal, 464, Barcelona, y número de identificación fiscal A-28015139, en el sentido de que en el apartado tercero de la citada Orden deben sustituirse las posiciones estadísticas correspondientes al producto I, Hilos continuos de poliéster que serán las siguientes:

I. Hilos continuos de poliéster, PP. EE. 51.01.27, 51.01.29, 51.01.30, 51.01.32, 51.01.34, 51.01.38, 51.01.41 y 51.01.42.

Segundo.-Las exportaciones que se hayan efectuado desde el 22 de junio de 1984 también podrán acogerse a los beneficios de los sistemas de reposición y de devolución de derechos derivados de la presente modificación, siempre que se haya hecho constar en la licencia de exportación y en la restante documentación aduanera de despacho la referencia de estar solicitada y en trámite su resolución. Para estas exportaciones los plazos para solicitar la importación o devolución respectivamente comenzarán a contarse desde la fecha

de publicación de esta Orden en el «Boletín Oficial de Estado». Se mantienen en toda su integridad los restantes extremos de la Orden de 3 de abril de 1985 («Boletín Oficial del Estado» de 12 de

junio), que ahora se modifica.

Lo que comunicamos a V. I. para su conocimiento y efectos. Dios guarde a V. I. muchos años.

Madrid, 4 de septiembre de 1985.-P. D., el Director general de Exportación, Apolonio Ruiz Ligero.

Ilmo. Sr. Director general de Exportación.

19443

BANCO DE ESPAÑA

Mercado de Divisas

Cambios oficiales del día 12 de septiembre de 1985

	Cambios		
Divisas convertibles	Comprador	Vendedor	
1 dólar USA	174,925	175,363	
l dólar canadiense	127,363	127,682	
1 franco francés	19,333	19,382	
l libra esterlina	227,158	227,726	
1 libra irlandesa	183,147	183,605	
1 franco suizo	71,413	71,591	
100 francos belgas	291,980	292,711	
1 marco alemán	58,925	59,073	
100 liras italianas	8,857	8,879	
1 florin holandés	52,462	52,594	
1 corona sueca	20,184	20,235	
1 corona danesa	16,277	16,317	
1 corona noruega	20,275	20,326	
1 marco finlandés	28,024	28,094	
100 chelines austriacos	839,775	841,877	
100 escudos portugueses	98,549	98,796	
100 yens japoneses	71,817	71,997	
1 dólar australiano	117,287	117,581	

MINISTERIO DE OBRAS PUBLICAS Y URBANISMO

19444

ORDEN de 24 de julio de 1985 por la que se dispone el cumplimiento en sus propios términos de la senten-cia recaída en el recurso contencioso-administrativo, en grado de apelación, números 39.251 y acumulado 39.338/1982.

Ilmo. Sr.: En los recursos contencioso-administrativos, en grado de apelación, seguidos ante la Sala Tercera del Tribunal Supremo con los números 39.251 y acumulado 39.338/1982, interpuestos por con los números 39.251 y acumulado 39.338/1982, interpuestos por el Abogado del Estado, «Fuerzas Eléctricas de Cataluña, Sociedad Anónima»; «Empresa Nacional Hidroeléctrica del Ribargozana, Sociedad Anónima»; «Hidroeléctrica de Cataluña, Sociedad Anónima»; «Hidroeléctricas del Segre, Sociedad Anónima», contra las sentencias dictadas por la Audiencia Nacional, con fecha 17 de diciembre de 1981, en los recursos números 11.752, 11.529 y acumulados 11.538, 11.539, 11.541 y 11.756, promovidos por la excelentísima Diputación Provincial de nac Zaragoza y otros, contra resolución de 25 de octubre de 1978, sobre concesión de derecho para aprovechamiento de aguas y vertidos en el río Ebro. derecho para aprovechamiento de aguas y vertidos en el río Ebro, con destino a la central nuclear de Ascó, se ha dictado sentencia con fecha 13 de marzo de 1985, cuya parte dispositiva literalmente

«Fallamos: Que, estimando los recursos acumulados de apela-ción interpuestos por el Abogado del Estado y por la representación de "Fuerzas Eléctricas de Cataluña, Sociedad Anónima"; "Empresa Nacional Hidroeléctrica del Ribargozana, Sociedad Anónima"; "Hidroeléctrica de Cataluña, Sociedad Anónima", y "Fuerzas Hidroeléctricas del Segre, Sociedad Anónima", se revocan las dos sentencias dictadas el día 17 de diciembre de 1981, por la Sección Primera de la Sala de lo Contencioso-Administrativo de la Audiencia Nacional, y desestimamos los recursos contencioso-administrativos interpuestos: el 11.752, por la representación de la Diputación Provincial de Zaragoza, y el 11.529 y acumulados, formulados por las representaciones de la Diputación Provincial de Tarragona, y de las Augustamientos de Tortosa Amposta Banisanet, García, Ginesa los Ayuntamientos de Tortosa, Amposta, Benisanet, García, Ginestar, Miravet, Mora del Ebro, Mora la Nueva, Torre del Español, Vinebre, Benifallet, y de doña Mercedes Martínez Alier, de don Angel Vidal Povill, don Francisco Cots Alcoverro, don Juan Ferré Angel Vidal Povill, don Francisco Cots Alcoverro, don Juan Ferré Rey, don Juan Vizcarro Treig, de la Cámara Agraria de Ascó, de la Comunidad de Regantes el Progreso de Venibre, de la Comunidad de Regantes de Torres del Español, de la Cooperativa Agrícola y Caja Rural de Vinebre, de la Cooperativa Agrícola y Caja Rural de Torre del Español y de la Comunidad de Regantes de Ginestar, contra las resoluciones de 25 de octubre de 1978, del ilustrísimo señor Subsecretario del Ministerio de Obras Públicas, dictada a delegación del excelentísimo señor Ministro, desestimatoria en vía de reposición de la Orden del Ministerio de Obras Públicas de 28 de junio de 1977, las que declaramos ajustadas al ordenamiento jurídico; sin hacer expresa condena de costas en ninguna de las

Este Ministerio, de conformidad con lo establecido en los artículos 103 y siguientes de la Ley reguladora de la Jurisdicción Contencioso-Administrativa de 27 de diciembre de 1956, ha dispuesto que se cumpla en sus propios términos la referida sentencia.

Lo que comunico a V. I. para su conocimiento y cumplimiento. Madrid, 24 de julio de 1985.-P. D. (Orden de 6 de junio de 1979), el Subsecretario, Baltasar Aymerich Corominas.

Ilmo. Sr. Director general de Obras Hidráulicas.

19445

RESOLUCION de 30 de julio de 1985, del Centro de Estudios y Experimentación de Obras Públicas (CEDEX), por la que, en cumplimiento de la Ley 50/1984, de 30 de diciembre, se actualizan las tarifas aprobadas por Resolución de 20 de mayo de 1983.

Las tarifas actualmente en vigor por los ensayos realizados en el Centro de Estudios y Experimentación de Obras Públicas (CEDEX) fueron aprobadas por Resolución de 20 de mayo de 1983 («Boletin Oficial del Estado» de 9 de julio). Incrementadas con carácter general y con efectos de 1 de enero de 1985 las cuantías de las tasas y tributos parafiscales, en virtud de la Ley 50/1984, de 30 de diciembre, resulta obligado aumentar las tarifas de este Organismo en la cuantía correspondiente a la aplicación del coeficiente 1,25, habida cuenta de que dichas tarifas fueron aprobadas en 1983.

Por ello, esta Dirección, en uso de las facultades que le confiere el Real Decreto 2092/1979, de 3 de agosto, y de conformidad con el artículo 67.10 de la Ley 50/1984, de 30 de diciembre («Boletín Oficial del Estado» del 31), resuelve:

Priniero -Quedan aprobadas, con efectos de 1 de enero de 1985, las tarifas de ensayos del Centro de Estudios y Experimentación de Obras Públicas, que se adjuntan como anexo de la presente Resolución.

Segundo.-La presente Resolución entrará en vigor el mismo día de su publicación en el «Boletín Oficial del Estado».

Madrid, 30 de julio de 1985.-El Director, Rafael Fernández

ANEXO QUE SE CITA

Normas generales

El coste de cada expediente de ensayos se hallará aplicando

las tarifas que se adjuntan.

Si el ensayo presentara particularidades especiales que influyeran en su coste, el Director del Laboratorio, Centro o Gabinete fijará la tarifa correspondiente mediante presupuesto, que se presentará previamente al interesado para que dé su conformidad.

2. Por gastos administrativos de apertura y despacho de un expediente cualquiera se cargará la cantidad de 525 pesetas sobre ei coste de cada expediente.

3. Por cada copia en más de un expediente se cargará la

cantidad de 132 pesetas.

4. Cada copia de un expediente ya cerrado de cinco páginas o menos importará la cantidad de 350 pesetas. Por cada cinco páginas o fracción que exceda de cinco se incrementará en la cantidad de 175 pesetas.

5. Podrán reunirse en un mismo expediente varios ensayos de tipo análogo y del mismo peticionario, siempre que hayan de realizarse dentro del plazo máximo de treinta días y que se haya advertido previamente por el peticionario.

6. Se darán los resultados de cada petición en un solo documento cuya publicación por parte del peticionario o de tercera persona no podrá hacerse parcialmente.

Los resultados parciales que puedan adelantarse al peticionario durante la realización de los ensayos no pueden publicarse,

sirviendo solamente de información provisional.

7. En caso de urgencia, se podrán realizar ensayos anteponiéndolos a los de carácter normal que se hallen pendientes de ejecución. La tarifa que se aplicará en estos casos será la normal, incrementada en un 50 por 100.

8. Todos los materiales a ensayar deben ser entregados en el

Laboratorio, Centro o Gabinete correspondientes, libres de gastos

y debidamente preparados.

Si en vez de los materiales se entregan talones o resguardos, para ser recogidos aquéllos en estaciones y otras dependencias, se cargarán cuantos gastos se originen con ello, no respondiendo de retrasos, justificados o no, por las Empresas. En todo caso, las expediciones deben venir a porte pagado hasta la estación de destino.

	Pesetas
I. AGUAS	
I.1 Aguas para morteros y hormigones	
Determinaciones de:	
pH Cloruros Sulfatos Materia orgánica Sólidos disueltos Hidratos carbono Sulfuros	534 840 1.050 788 1.208 604 1.260
Análisis químico de aguas para morteros y hormigones Resistividad eléctrica (temperatura)	6.773 1.575
1.2 Aguas potables	
Determinaciones de: pH Residuo fijo Grado hidrotimétrico (total)	534 525 814

_	Pesetas
Grado hidrotimétrico (permanente)	814
Cloruros	840
Sulfatos	1.050
Materia orgánica	788 1.260
Manganeso	735
Amoníaco	814
Sólidos en suspensión Nitratos	551 94 5
Nitritos (cuantitativo)	1.076
Análisis químico de aguas potables, comprendiendo: pH, residuo fijo, grado hidrotimétrico (total y permanente), cloruros, sulfatos, materia organica, amoníaco, nitritos, sólidos en suspensión	11.786
I.3 Aguas para usos industriales	
Determinaciones de:	
Sulfatos	1.050
Cloruros	840
Calcio	1.023
MagnesioGrado hidrotimétrico (total)	1.155 814
Grado hidrotimétrico (permanente)	814
Análisis químico de aguas para usos industriales, comprendiendo: Sulfatos, cloruros, calcio, magnesio y grado hidrotimétrico (total y perma-	5 (0)
nente)	5.696
Conductibilidad eléctrica	534
I.4 Determinaciones aisladas	
pH	534
Cloruros	840
Sulfuros Materia orgánica	1.260 788
Residuo fijo	525
Residuo total	1.050
Alcalinidad Manganeso	394 735
Sólidos en suspensión	551
Amoníaco	814
Nitratos Nitritos	945 1.076
Grado hidrotimétrico (total)	814
Grado hidrotimétrico (permanente)	814
Sílice	1.050 1.050
Hierro	945
Calcio	1.024
Magnesio Sodio	1.155 945
Potasio	945
Aluminio	945 945
Cobre Cromo	945 945
II. CONGLOMERANTES	
II.1 Cementos	
Determinaciones de:	
Humedad Pérdida al fuego	525 446
Residuo insoluble	683
Anhídrido sulfúrico	1.050
Oxido férrico	1.050 893
Alúmina	1.155
Cal	1.234
Magnesia	1.129
Análisis químico corriente de un cemento por- tland o natural (sin determinar álcalis ni cali-	
bre)	8.164
Determinaciones de:	
Oxido ferroso	1.050
Sulfuros	1.260
Oxido mangánico	1.050

<u> </u>	Pesetas		Pesetas
Análisis químico corriente de cemento siderúrgico, alto horno	11.524	III. MATERIAS PRIMAS PARA LA FABRI- CACION DE CONGLOMERANTES	
Determinaciones de:		Determinación de:	
Cal libre	1.076 3.255	Sílice y residuo insoluble	1.575 1.155
Alcalis (por fotometría de llama)	2.625	Oxido férrico	1.050
Cada elemento más Oxido manganeso	1.050 1.050	Cal Magnesia	1.234 1.129
Azufre total	1.260	Pérdida al fuego	446
Sulfuros	1.260	Anhídrido sulfúrico	1.050
Materia orgánica, soluble, cloroformo	761	Humedad	525
Agua total y CO ₂ (pérdida al fuego) Dióxido de titanio	1.050 1.339	Dióxido de carbono	1.050 1.260
Indice puzolánico (un día)	1.943	Dióxido de titanio	1.339
Indice puzolánico (ocho días)	3.045	Alcalis por fotometría	2.625
Indice puzolánico (catorce días) Indice puzolánico (veintiocho días)	4.638 7.823	Agua combinada Oxido manganeso	1.575 1.050
Estudio petrográfico de un cemento	6.563	Oxido ferroso	1.050
Estudio petrográfico de un clinker	6.563	Agua y dióxido de carbono	1.050
Recuentos componentes mineralógicos	13.650 1.575	Análisis químico de una caliza	8.137 9.476
Calor de disolución	2.730	Análisis químico de una arcilla	9.476
Calor de hidratación (dos edades)	4.305	,	
Cálculo s/Boguel	910	• •	
Resistencia a sulfatos s/Boguel	2.476		
limetro Blaine)	2.888	IV. ARIDOS	
Tarado de un permeabilímetro	5.775	IV.1 Aridos para la fabricación	
Ensayo mecánico abreviado de un cemento (fraguado, autoclave y resistencias a tres y		de morteros y hormigones	
siete días)	12.810	Determinación de:	
Ensayo mecánico completo de un cemento (fra- guado, peso específico real, finura de molido,		pH	534
autoclave y resistencias a tres, siete y veintio-		Contenido en finos (lavado)	1.050
cho días)	1.873	Materia orgánica	630 1.313
Fraguado Peso específico real	1.57 5 -1.050	Anhidrido sulfúrico	683
Finura de molido	683	Carbón o lignito (floración)	814
Autoclave	2.835	Reacción álcali-agregado	2.940
Fabricación y conservación y rotura a flexotrac-		Estabilidad de volumen (cinco ciclos en solu- ción de sulfato sódico o sulfato magnésico)	5.460
ción y compresión del mortero normal (por edad: seis probetas)	4.200	Lavado de arenas. Por kilogramo	79
Fraguado con retardador (tres horas). Por hora	446	Lavado de gravas. Por kilogramo	26
Densidad del conjunto	578	Desecación de 100 kilogramos de zahorra o arena	1.838
Exudación de pastas de cemento Estabilidad de volumen	1.9 43 1.050	Desecación de 100 kilogramos de grava	788
Estabilidad de volumen (Le Chatelier)	1.050	Análisis granulométrico en seco	2.100
II 2 - V		Análisis granulométrico con lavado	2.363
II.2 Yesos		ños	1.312
Determinación de:		'	
Agua combinada	1.575 1.050	Para un peso P y N tamaños se utilizará la fórmula:	
Dióxido de carbono	1.575	$Precio = 330 \times P \times N/100$	
Cal	1.234		
Anhídrido sulfúrico	1.050 840	Composición de dos áridos	1.260
Oxido de aluminio	1.155	Para más de dos áridos se considerará la fór-	
Oxido de hierro	1.050	mula:	
Oxido de magnesio	1.129 10.658	Precio = $360 \times N$ (a efectos de composición,	
Análisis químico completo de un yeso Ensayo mecánico completo de un yeso	3.158	el cemento es un árido más)	
Finura de molido	2.152	Peso específico real del árido fino	2.100
Pasta de consistencia normal	735 1.470	Peso específico real del árido grueso	2.363
Fraguado Fabricación y rotura a flexión de nueve probe-	1.470	Peso específico neto o relativo del árido fino. Peso específico neto o relativo del árido grueso.	2.100 1.313
tas prismáticas de 4 por 4 por 16 cm.	6.300	Peso específico aparente o elemental del árido	
W2 Colo		fino	2.100
II.3 Cales		Peso específico aparente o elemental del árido grueso	1 212
Determinación de :		Peso específico conjunto de una arena o una	1.312
Silice y residuo insoluble	1.575	grava	578
Oxido de aluminio	1.155 1.050	Porosidad real o absoluta	2.783 2.152
Cal	1.234	Oquedad de la arena	2.132
Magnesio	1.129	Oquedad de la grava	1.575
Pérdida al fuego	446	Humedad natural	788 3 150
Dióxido de carbono Anhídrido sulfúrico	1.050 1.050	Coeficiente de forma de una grava (por mues-	3.150
Humedad	525	_ tra)	8.085
Azufre total	1.260 10.474	Porcentaje de partículas blandas	5.775 2.625
Analisis damineo combiero	10.77	. Contomido de terrories de arcina	2.023

· _	Pesetas	_	Pesetas
IV.2 Aridos para capas de firmes		leño) de una serie de seis probetas, o menos, de	
Densidad relativa en aceite de parafina	3.561	15 centimetros de diámetro y 30 centimetros de altura	7.980
Ensayo de desgaste de árido grueso empleando la máquina de Los Angeles	5.320	Fabricación, conservación en agua y rotura a una	7,700
Determinación de la densidad aparente de los áridos	998	edad, a tracción, por compresión (ensayo brasi- leño), de una serie de seis probetas, o menos, de	, -
Ensayo de desgaste de árido grueso empleando la		15 centímetros de diámetro y 30 centímetros de altura	9.310
máquina Deval	6.650 3.325	Fabricación, conservación en aire y rotura a una edad por compresión de una serie de seis	
Ensayo de pulimento acelerado de los áridos y determinación del coeficiente de puido acele-	Ç	probetas, o menos, cúbicas, de 15 ó 20 centíme-	
rado Determinación del índice de lajas y aguas de los	17.500	tros de arista y cilíndricas de 15 centímetros de diámetro y 30 centímetros de altura	7.980
áridos	2.993	Fabricación, conservación en agua y rotura a una edad, por compresión, de una serie de seis	
Densidad relativa y absorción (árido grueso) Densidad relativa y absorción (árido fino)	1.663 2.660	probetas, o menos, cúbicas, de 15 centímetros o 20 centímetros de arista y cilíndricas de 15	
Humedad natural	788 2.100	centímetros de diámetro y 30 centímetros de	0.210
Análisis granulométrico en húmedo	2.362	altura	9.310
Determinación del material que pasa por el tamiz número 0,080 UNE en los áridos	1.330	tres probetas prismáticas Determinación del rendimiento de masas de hor-	9.975
Determinación de materia orgánica Determinación cuantitativa de sulfatos	630 1.313	migón (dada la dosificación)	525
Reactividad álcali-agregado	2.940	Refrentado de una probeta defectuosa, con mortero	893
soluciones de sulfato sódico o magnésico	5.460	Refrentado, por cara, de una probeta defectuosa, con azufre	333
Equivalente de arena	998	Diagrama cargas deformaciones o determinación del módulo de elasticidad a compresión (con	
		probeta)	5.250
V. MORTEROS, HORMIGONES Y ESTABI-		Rotura a tracción por compresión (ensayo brasi- leño) de probetas de 15 centímetros de diámetro	
LIZACIONES CON CEMENTO		y 30 centímetros de altura, cada una	998
V.1 Morteros		cilíndrica	788 1.575
Dosificación aproximada de un mortero fraguado		Ensayo de arrancamiento según pliego de condi-	
(sin ensayo cemento)	4.200	ciones vigentes (un diámetro de barra) Determinación del peso específico aparente	27.090 1.313
(conocido cemento) Determinación del escurrimiento en la mesa de	5.775	Determinación de la absorción de agua Determinación de la porosidad aparente	1.313 2.153
sacudidas	1.050	Ensayo de heladicidad (25 ciclos)	11.603
Determinación de anhídrido sulfúrico total Expansión del mortero fresco	2.258 1.418	Por cada ciclo más Preparación de probetas, preparación de pinturas	595
Fabricación, conservación en aire o en agua y rotura a una edad, de seis probetas o menos, a		y aplicación de las mismas para ensayos poste- riores de permeabilidad, absorción, etc. Cada	
flexión y compresión	4.200	probeta Ensayo de permeabilidad hasta una presión de 1	1050
mortero. Por una serie de seis probetas o		kilogramo por centímetro cuadrado	5.145
menos Absorción de agua	2.625 1.890	Por cada kilogramo/centímetro cuadrado más Ensayo de absorción por capilaridad, midiendo las	910
Desgaste en pista de dos probetas Ensayo de heladicidad (25 ciclos)	4.883 11.603	diferencias de alturas de la lámina de agua, por serie de tres probetas	1.575
Por cada ciclo más	595		
por centímetro cuadrado	5.145	V.3 Estabilizaciones	
Por cada kilogramo por centímetro cuadrado más	1.050.	Fabricación y conservación en condiciones nor- males de series de seis probetas, o menos, de	
W2		mezclas de suelo-cemento	3.325
V.2 Hormigones Dosificación aproximada de un hormigón fra-		Rotura a compresión simple de una probeta cilíndrica de 10 o más centímetros de diámetro de	
guado (sin conocer cemento)	4.200	un material estabilizado Rotura a compresión simple de una probeta cilín-	831
Dosificación aproximada de un hormigón fraguado (conocido cemento)	5,775	drica de diâmetro inferior a 10 metros de un material estabilizado	464
Determinación del agua de amasado Determinación del anhídrido sulfúrico total	3.938 2,258	Curado de una serie de seis probetas o menos en	404
Estudio de dosificación por metro cúbico, incluidas masas de pruebas		cámara húmeda y condiciones normales, por día	166
Determinación de la consistencia con el cono de	3.6.75	Ensayo de humedad-sequedad de dos probetas de suelo-cemento o grava-cemento, por contenido	
Abrams o con la mesa de sacudidas (tres determinaciones)	1.050	de cemento Ensayo de congelación-deshielo de dos probetas de	9.450
ciones)	1.050	suelo-cemento o grava-cemento, por contenido	0.450
Exudación de agua del hormigón	2.100	de cemento	9.450
Fabricación y conservación al aire de una serie de seis probetas o menos, de hormigón, sin rotura		Fabricación y conservación de seis probetas de	2.888
de las mismas	3.990	grava-cemento, compactadas con maza	4.725
serie de seis probetas o menos cúbicas o cilíndri- cas. Por día	543	grava-cemento, compactadas con martillo	2
Fabricación, conservación en aire y rotura a una	J 4 3	Rotura a tracción indirecta de una probeta de	3.150
edad, a tracción, por compresión (ensayo brasi-		grava-cemento de 15 centímetros de diámetro	788

	Pescias	I	Pesetas
VI. SUELOS		Incremento en triaxial por tres probetas de 6" inalteradas o remoldeadas	7.980
VI.1 Identificación		Corte directo de suelos en aparato de Casagrande, muestra inalterada (ensayo rápido tres probe-	
Apertura y descripción de muestras inalteradas	166	Incremento para determinación de resistencia resi-	6.650
Limites de Atterberg Limites de Atterberg-Método simplificado	1.663 1.260	dual	1.330
Resultado de «No plasticidad» Límite de retracción	831 1.312	Corte directo de suelos en aparato de Casagrande, consolidado sin drenaje, tres probetas	10.500
Análisis granulométrico por tamizado	201	Corte directo de suelos en aparato de Casagrande,	
Análisis granulométrico simplificado	1.330 998	consolidado con drenaje, tres probetas Corte directo de gravas en aparato de Casagrande	14.000
Análisis granulométrico por sedimentación	3.500	de 0,30 por 0,30 metros	9.975
Determinación de: Humedad natural	263	punto	4.375 2.625
Densidad aparente	665	incremento por punto en ensayo C. B. R.	2.023
Peso específico Equivalente de arena	998 1.313	VI.7 Permeabilidad	
VI.2 Análisis químico de suelos	1.315	Permeabilidad bajo carga constante	4.200
Determinación de:		Permeabilidad con presión en cola (muestra inalterada)	5.250
Sulfatos en suelos	1.663	Permeabilidad radial Permeabilidad con presión en cola en célula tria-	9.450
Carbonatos en suelos	998 1.164	xial (diámetro, 4")	7.000
Materia orgánica en suelos	1.164	VI.8 Ensavos auxiliares	
pH	534	Ensayo de calcinación	735
VI.3 Compactación Proctor normal	2,993	Extracción de 10 gramos de arcilla para identifica-	
Proctor modificado	3.658	ción Extracción sustancias solubles en agua de un	1.313
Harvard miniatura Densidad máxima de una arena	2.328 1.995	suelo	1.260
Densidad mínima de una arena	665		
VI.4 Deformidad		VII. MINERALES Y ROCAS	
Edómetro de 45 milímetros. Carga diaria, muestra		VII.1 Identificación y composición	
inalterada	8.645	Descripción visual de muestras Estudio petrográfico	665 3.675
Edómetro de 70 milímetros. Carga diaria, muestra inalterada	9.310	Análisis químico cualitativo y cuantitativo de	
Incremento sobre las anteriores tarifas por prepa- ración de muestra remoldeada a humedad y		elementos especiales (por elemento)	2.625
densidad fija para el ensayo edométrico	665	nas por cada cuatro muestras o menos Absorción de agua	18.900 1.313
Incremento por esperar a consolidación secunda- ria por cada escalón de carga	1.330	Peso específico real	2.363
Incremento por esperar a consolidación secunda- ria por cada escalón de carga sobre los doce		Peso específico neto o relativo Peso específico aparente o elemental	1.313 1.313
normales	665	Porosidad absoluta Porosidad relativa	2.783 2.153
VI.5 Cambios volumétricos	•	Pérdida de peso en agua	2.100
Volumen de sedimentación	831	Heladicidad (25 ciclos) Por cada ciclo más	11.603 595
Hinchamiento libre en muestra inalterada o remoldeada	3.500	Desgaste en pista giratoria por una sola cara de	
Presión máxima de hinchamiento en muestra		dos probetas \	4.235
inalterada o remoldeada	. 3.658	dos probetas	7.875
descarga	3.500	VII.2 Resistencia	
escalón de descarga	700	Rotura a compresión simple sobre testigo tallado	
Hinchamiento Lambe	3.500	y refrentado o pulido previa desecación a peso constante, sin incluir tallado ni refrentado o	
VI.6 Resistencia		pulido	1.663
Ensayo de resistencia a compresión simple. Muestra inalterada	1.330	cilíndrico tallado y refrentado pulído, con	
Suplemento por dibujar las curvas tensión-defor-	333	medida de deformaciones longitudinales, sin incluir tallado ni refrentado o pulido	5.005
mación en el ensayo de compresión simple. Triaxial sin consolidación previa y rotura sin		Triaxial con presiones laterales hasta 100 kilogramos por centímetro cuadrado, una probeta sin	
drenaje (muestra inalterada tres probetas) Triaxial con consolidación previa y rotura sin	10.500	incluir tallado ni refrentado o pulido	5.460
drenaje (muestra inalterada tres probetas) Triaxial con consolidación previa y rotura sin	14.000	Triaxial con presiones laterales y medida de defor- maciones longitudinales, una probeta sin incluir	
drenaje midiendo presión intersticial (muestra '	15 700	tallado ni refrentado o pulido	8.190
inalterada tres probetas)	15.700	sileño), sin incluir tallado ni refrentado o	
drenaje (muestra inalterada tres probetas)	19.250	pulido	3.990
Incremento por remoldeo de una probeta a hume- dad y densidad fijas en compresión simple y	0==	tallado ni refrentado o pulido Corte directo con muestra hasta 15 centímetros de	2.048
triaxial	875	diámetro por probeta, sin incluir tallado ni	
inalteradas o remoldeadas	3 .9 9 0	refrentado o pulido	3.990

	Pesetas,		Pesetas
VIII. METALES Y ALEACIONES		IX. PRODUCTOS CERAMICOS REFRACTA- RIOS, VIDRIOS Y AISLANTES	
Análisis de una fundición, hierro o acero, determinando carbono, azufre, fósforo, silicio y manga-	. 5 250	IX.1 Productos cerámicos	
neso	5.250	Determinación de:	
riores	1.050	Sílice	1.050
Una determinación de un elemento distinto de los anteriores	2.625	Alúmina	1.155 2.021
Análisis químico de un latón o bronce, determi-	13.125	Magnesia	1.654
nando estaño, cobre, cinc, plomo y antimonio. Una determinación aislada de los elementos ante-		Anhidrido sulfúrico Pérdida al fuego	1.313 446
riores	2.625	Alcalis (por un elemento)	2.100
cial	3.413	Alcalis (cada elemento más)	1.050
Una determinación aislada de un elemento espe- cial en aleaciones ligeras y conductores metáli-		Análisis químico completo (con un elemento alca-	9,739
cos	3.413	Análisis químico completo (con dos elementos	-
Impresión Bauman	1.838 6.825	alcalinos)	10.789
Ensayo metalográfico (por varilla)	10.500	Determinación de:	,
Estudio metalográfico para determinar propieda- des fisico-químicas del alambre de pretensado y		Humedad natural Absorción de agua	788 788
su estructura	78.750	Peso específico aparente	1.313
Mecanizado de una probeta prismática para trac- ción	1.575	Porosidad aparente	2.153
Determinación de la sección por calibración Determinación de la sección por balanza hidrostá-	105	Ensayo de heladicidad (25 ciclos)	11.603 683
tica	•525	Resistencia a compresión de una probeta de ladri-	083
Determinación en aceros de resistencia menor de	4.	llo (incluyendo la preparación según UNE 7.059)	2.100
50 kilogramos por milímetro cuadrado:		Resistencia de losetas al choque	1.050
Módulo de elasticidad	1.575	Desgaste en pista, dos probetas Permeabilidad a 1 kilogramo por centímetro cua-	4.883
Límite elástico aparente Límite elástico convencional (2 por 100), con o	525	drado	5.145
sin diagrama cargas-deformaciones	1.575	Cada kilogramo por centímetro cuadrado más.	1.050
Diagramas cargas-deformaciones	1.575 735	IX.2 Refractarios	
Alargamiento en rotura	945	Determinación de:	
Day is a factor of the second		Humedad	525
Determinaciones en aceros de resistencia entre 50 y 100 kilogramos por milímetro cuadrado:		Pérdida al fuego	446
Módulo de elasticidad	2.363	Sílice Oxido férrico	1.050 1.050
Límite elástico aparente Límite elástico convencional (2 por 100), con o	788	Alúmina	1.155 2.021
sin diagrama cargas-deformaciones	2.363	Cal Magnesia	1.654
Diagrama cargas-deformaciones Carga máxima	2.363 1.103	Alcalis (por elemento) Alcalis (por dos elementos)	2.100 3.150
•	1.418	Análisis químico (con un álcalis)	10.001
Alargamiento en rotura Determinaciones en aceros de resistencia superior	1.410	Análisis químico completo (con dos álcalis)	11.051
a 100 kilogramos por inilímetro cuadrado:	4.50	IX.3 Vidrios Determinación de:	
Módulo de elasticidad Límite elástico aparente	3.150 1.050	Alcalinidad	3.675
Límite elástico convencional (2 por 100), con o		Flúor (cuantitativo)	1.575
sin diagrama cargas-deformaciones Diagrama cargas-deformaciones	3.150 3.150	Titanio	1.3 3 9 1.0 5 0
Carga máxima	1.470	Plomo	1.050
Alargamiento en rotura	1.890	Azufre total Silice	1.260 1.0 5 0
Descripción de un cable de pretensado Descripción de un cable de teleférico y otro	735	Oxido de bario	1.050
similar	7.350	Oxido de hierro	1.050 1.155
Rotura a tracción de cables de pretensado Rotura a tracción de cables de teleféricos o simila-	1.575	Cal	2.021 1.654
res (incluyendo el emboquillado)	4.200	Magnesia Anhídrido sulfúrico	1.313
Rotura a tracción de una cadena	3.150 788	Anhidrido bórico	1.050 3.150
Ensayo de doblado hasta ramas paralelas	1.050	Oxidos de sodio y potasio	3.130
Torsión de alambres Relajación a 120 horas	788 27.195	X. AGLOMERADOS BITUMINOSOS	
Relajación a 1.000 horas	91.000	X.1 Betunes asfálticos	
mecanización)	3.938	Densidad relativa	1.995
Determinación de la dureza Rockwel (incluida la	2.030	Contenido de agua	1.575
mecanización)	3.938	Viscosidad Saybolt	4.550 1.330
(incluida la mecanización)	2.205	Punto de reblandecimiento, anillo y bola	1.663
del ambiente	3.938	Ductibilidad a 25° C	1.995 1.66 3
Aplastamiento de tubos de acero	2.625	Pérdida por calentamiento	1.838

	Pesetas		Pesetas
Betún soluble en sulfuro de carbono	3.325	Fabricación de probetas Hubbard-Field (tres pro-	
Solubilidad en disolventes orgánicos Contenido de asfaltenos	3.325 3.325	betas) Densidad relativa de probetas Hubbard-Field (tres	1.663
Contenido de parafinas	6.650	probetas)	1.164
Punto de fragilidad Fraas Pérdida por calentamiento en película fina	4.988 1.8 38	Estabilidad de probetas Hubbard-Field (tres probetas)	1.663
Contenido de cenizas	1.575	Análisis y cálculo de la dosificación de una mezcla	1.005
Determinación del índice de penetración Cálculo del índice de penetración	2.993 665	bituminosa por ensayo de inmersión-compre- sión	4.655
Indice de acidez	2.660	Fabricación de probetas de inmersión-compresión	
Viscosidad cinemática Viscosidad absoluta	5.320 5.320	(tres probetas) Densidad relativa de probetas de inmersión-com-	2.660
•	5.526	presión (tres probetas)	1.330
X.2 Betunes fluidificados		Resistencia de probetas a compresión simple (tres probetas)	1.330
Viscosidad Saybolt	2.328 4.988	Impresión y rotura de probetas a compresión	•
Equivalente heptano-xileno	3.990	simple (tres probetas) Entumecimiento de mezclas bituminosas	8.313 3.325
Punto de inflamación Tabliabue	1.575 1.575	Contenido de ligante de mezclas bituminosas	3.990
Son los indicados para betunes asfálticos incre-	1.575	Granulometría de los áridos extraídos de una mezcla bituminosa	2.660
mentados en el precio de la destilación.	~	Equivalente centrífugo de keroseno	4.655
X.3 Emulsiones asfálticas		Permeabilidad Paving Meter de laboratorio Estudio de la dosificación de ligante para estabili-	1.663
·	1.575	zación de suelos por el método Hubbard-Field.	4.988
Contenido de agua Destilación	1.575 3.990	Fabricación de probetas Hubbard-Field para estabilización de suelos	4.000
Sedimentación	1.838	Estudio del comportamiento de mezclas bitumi-	4.988
Estabilidad (método del cloruro cálcico) Tamizado	2.660 1.663	nosas por el método de ensayo en pista con inmersión	4.988
Miscibilidad con agua	1.663	Fabricación de probetas para el ensayo en pista	4.708
Mezcla con cemento Envuelta con áridos	1.663 - 998	con inmersión	3.325
Heladicidad	1.575	con inmersión	1.330
Residuo por evaporación	1.575 2.328	Ensayo en pista con inmersión de probetas Recuperación del betún de una mezcla bituminosa	3.325
Resistencia al desplazamiento por el agua	1.663	para su caracterización	13.300
Cargas de las partículas	998	Ensayo de iudentación Análisis y cálculo de la dosificación de una mezcla	4.988
Ensayos sobre el residuo de destilación: Son los indicados para betunes asfálticos incre-		bituminosa con la máquina PEL	6.125
mentados en el precio de la destilación.		Fabricación de probetas para máquina PEL Densidad relativa de probetas PEL	4.638 1.488
X.4 Alquitranes para carreteras		Ensayo de formación plástica con la máquina	_
Viscosidad Engler	2.328	PEL	3.325
Viscosidad BRTA (STV)	2.328		
Consistencia por medio del flotador Temperatura de equiviscosidad	1.663 4.655	XIII. MATERIALES PARA IMPERMEABILI-	
Destilación	4.988	ZACION	
Fenoles Naftalinas	1.330 1.330	XIII.1 Fieltros	
Carbono libre insoluble en tolueno	3.325	Fieltros orgánicos saturados de alquitrán de hulla	
Indice de sulfonación Indice de espuma	6.650 1.750	para la impermeabilización:	
•		Naturaleza de fieltro base	683 683
XI. FILLER		Características del fieltro saturado	788
Superficie específica	1.995	Acabado de la superficie	683
Cranulometria por tamizado	1.330 4.323	Propiedades fisicas del fieltro saturado:	
Granulometría por sedimentación Densidad aparente en tolueno	1.663	Anchura del rollo en centímetros	788 1.050
Densidad relativa Densidad aparente	1.829 998	Peso del fieltro saturado, excluidas las envoltu-	1.050
Coeficiente de emulsibilidad	2.993	ras y embalajes en kilogramos/10 metros cuadrados	1.050
Coeficiente de actividad hidrofilica	2.328 2.993	Contenido en agua en porcentaje del peso neto.	1.365
Preparación de mezclas filler-betún	665	Resistencia a la tracción a 25° C:	
		a) En la dirección de las vetas kilogramo por	
XII. MEZCLAS BITUMINOSAS Y ESTABILI-		centímetro cuadradob) En la dirección normal a las vetas kilo-	1.838
ZACIONES CON LIGANTES BITUMINOSOS		gramo por centímetro cuadrado	1.838
Análisis y cálculo de la dosificación de una mezcla	9.310	Plegabilidad a 25° C	1.313
bituminosa por el método Marshall	2.328	cuadrado	2.100
Densidad relativa de probetas Marshall (tres pro-	1 220	Cenizas Defectos	1.365 683
betas) Estabilidad y deformación de probetas Marshall	1.330	Adherencia al rollo	1.050
(tres probetas)	1.330	Fieltros orgánicos saturados de betún asfáltico (se	
Cálculo de huecos de mezclas bituminosas (tres probetas)	1.995	realizan los mismos que el anterior). Fieltros de amianto saturados de betún asfáltico	
Análisis y calculo de la dosificación de una mezcla bituminosa por el método Hubbard-Field	4.655	(se realizan los mismos ensayos que para los fieltros orgánicos saturados de betún asfáltico).	
Transmissa por or merodo redound riold		noticos organicos saturados de ucturi asiaitico).	

	Pesetas		Pesetas
XIII.2 Imprimaciones		XIII.5 Láminas asfálticas de fieltro orgánico con	
Creosota para uso como capa de imprimación en las impermeabilizaciones con brea de alquitrán		superficie lisa, en rollos, para impermeabilización de cubiertas	
de hulla:		Propiedades fisicas del material acabado:	700
Contenido de agua Consistencia a 5º C Densidad relativa a 38/15, 5º C Materia insoluble en benzol	1.365 2.100 1.838 2.625	Naturaleza del fieltro base Anchura del rollo Naturaleza del saturante de los fieltros y de las capas de recubrimientos Superficie del rollo	788 788 683 1.050
Ensayo de destilación:		Características del fieltro saturado	788
Total destilado hasta 210° C Total destilado hasta 235° C Total destilado hasta 305° C Residuo de Cok	4.200 4.200 4.200 4.200	Plegabilidad a 25° C Acabado de la superficie Comportamiento a 80° C durante dos horas Peso metro neto, por rollo, del material necesario para cubrir 10 metros cuadrados de área	1.313 788 1.365
Imprimadores para uso en las impermeabilizaciones con asfaltos y betunes asfalticos: Viscosidad Furol a 25° C	1 929	en kilogramos Peso de 10 metros cuadrados de material, en kilogramos	1.050 1.050
•	1.838	Peso del fieltro seco por 10 metros cuadrados de área, en kilogramos	1.050
Ensayo de destilación: Total destilado hasta 225° C	3.938	Peso del saturante, soluble, en sulfuro de car- bono por 10 metros cuadrados de área, en	
Total destilado hasta 225° C	3.938	kilogramos	2.625
Residuos de destilación:		Peso por 10 metros cuadrados de área de la capa de recubrimiento asfáltico aplicada a la cara	
Penetración a 25° C	1.050 2.625	externa del fieltro saturado, en kilogramos. Peso de la materia mineral que pasa por el tamiz 0,16 (UNE 7.050) referido al peso total	2.625
Los ensayos que se realicen en el residuo de destilación se incrementarán con el de la destila-		del material mineral, en porcentaje Defectos	1.313 910
ción.		Plegabilidad	1.313
		Adherencia	1.313
XIII.3 Asfaltos y betunes asfálticos para la impermeabilización in situ de cubiertas		XIII.6 Láminas asfálticas de fieltro orgánico, con superficie mineralizada, en rollos, para la	
Punto de reblandecimiento Punto de inflamación Penetración en décimas de milímetro:	1.313	impermeabilización de cubiertas Se realizan los mismos ensayos que para las láminas asfálticas de superficie lisa, excepto el	
A 0° C (200 g 60 se.) A 25° C (100 g 5 se.) A 46° C (50 g 5 se.)	1.050 1.050 1.050	peso de la materia mineral, que en este caso será:	
Ductibilidad a 25° C centímetro Pérdida por calentamiento Penetración del residuo de la pérdida por calenta-	1.575 1.593	Peso por 10 metros cuadrados de área de la materia mineral que pasa por el tamiz 3,2 (UNE 7.050) y es retenido por el tamiz 0,16	
miento Betún soluble en sulfuro de carbono Solubilidad en disolventes orgánicos Cenizas Partículas gruesas retenidas en el tamiz 0,080 (UNE 7.050), referidas a la materia insoluble de carbono:	1.050 2.625 2.625 1.365	(UNE 7.050) en kilogramos Porcentaje en peso de la materia mineral que pasa por el tamiz 0,16 (UNE 7.050), referido a la suma de los pesos del betún que forma parte de las capas de recubrimiento aplicadas a ambas caras del fieltro saturado y de la materia mineral que pasa por el tamiz 0,16	1.313
Indice de penetración Determinación	1.838 2.363	(UNE 7.050)	1.313
Cálculo	525	XIII.7 Láminas asfálticas de fieltro orgánico con supeficie parcialmente mineralizada, en rollos, para las impermeabilizaciones	
XIII.4 Emulsiones asfálticas para la construc- ción in situ de recubrimientos protectores de cubiertas		Se realizan los mismos ensayos que para las láminas asfálticas de fieltro orgánico con super-	
Uniformidad Comportamiento durante su aplicación:	788	ficie mineralizada.	
Aplicación por pulverización Aplicación a brocha	2.100 1.313	XIII.8 Láminas asfálticas prefabricadas, con soportes de distinta naturaleza, para la impermeabilización de cubiertas	
Composición:		Ensayos sobre muestra original:	
Peso en kilogramos/litro	1.050 3.938	Aspecto	910
Contenido en agua	1.365	Acabado de la superficie de la lámina Dimensiones del rollo	683 1.050
Materia orgánica no volátil	1.593 1.838	Peso por unidad de área de lámina	1.050
Componentes inorgánicos	1.838	Espesor de la lámina	788 788
Requisitos de comportamiento:		Plegabilidad a distintas temperaturas	1.313 2.625
Inflamabilidad Endurecimiento Ensayo de calentamiento a 100° C	1.313 1.1 38	Resistencia a tracción de probetas solapadas	2.625
Ensayo de calentamiento a 100° C	1.593 1.575	Comportamiento frente al calor a 80° C (dos horas)	1.365
Ensayo a la llama directa	1.838	Envejecimiento artificial (doscientas horas, 6 o menos probetas)	9.100

_	Pesetas	_	Pesetas
Composición por unidad de área: Mastic asfáltico	2.625	XIV.2 Materiales de tipo elástico para el revesti- miento en caliente, en el sellado de juntas en los	
Soporte Materia mineral de protección	1.050 1.313	pavimentos de hormigón	1.020
Características del material bituminoso:		Penperatura del vertido	1.838 1.050
Punto de reblandecimiento	1.313	Adherencia	7.875 1.365
Penetración a:		Temperatura de seguridad	4.988
0° C (200 g 60 seg.) 25° C (100 g 5 seg.) Indice de penetración	1.050 1.050 2.363	XIV.3 Masillas antikeroseno de aplicación en caliente	5.350
Ductilidad a 25° C	1.575 1.593	Penetración sumergida Penetración sin sumergir Solubilidad	5.250 1.050 1.575
ciento de la penetración original Solubilidad en sulfuro de carbono Cenizas	1.313 2.625 1.365	Fluencia Adherencia a bloques de mortero sin sumergir Adherencia a bloques de mortero con inmersión.	1.365 7.875 13.125
Filler mineral insoluble de benzol que pasa por el tamiz 0,080 (UNE 7.050)	1.313.	XV. PINTURAS	
Naturaleza y características del soporte:		XV.1 Pinturas para marcas viales, blancas	
Aspecto Espesor Resistencia a tracción	910 788 2.625	y amarillas Ensayos en la pintura líquida:	
Ensayos sobre muestra envejecida:	2.023	Contenido en agua	1.365
Plegabilidad a distintas temperaturas Resistencia a tracción	1.3i3 2.625	Consistencia Krebs Stormer Tiempo de secado Color (visual)	1.575 1.575
resistencia a tracción	2.023	Conservación de envase	683 910
XIII.9 Placas asfálticas de fieltro orgánico, con superficie mineralizada, para cubiertas		Estabilidad: En envase lleno	1.050
Naturaleza de fieltro base	788	A dilución Propiedad de aplicación:	1.575
capas de recubrimiento Características de los fieltros saturados Acabado de las superficies	788 788 683	A brocha	1.313 1.838
	003	Ensayos en la película seca de pintura:	
Propiedades fisicas del material acabado: Comportamiento al ser calentadas a 80° C		Reflectancia luminosa aparente	1.575 2.625
durante dos horas	1.365	Flexibilidad Resistencia al desgaste	1.575 2.100
área	1.050	Resistencia a la inmersión en agua	1.138
de la placa, kilogramo Peso del fieltro seco por 10 metros cuadrados de área	1.050	menos probetas)	9.100
Peso del soporte del fieltro soluble en S ₂ C por 10 metros cuadrados de área	2.625	Esferas de vidrio: Determinación del porcentaje de esferas de	
Peso por 10 metros cuadrados de área de la capa de recubrimiento aplicada a la capa externa		vidrio imperfectas Análisis granulométrico	5.250 T.575
del fieltro saturado, kilogramo Peso por 10 metros cuadrados, de área de la	2.625	Resistencia:	1.575
materia mineral que pasa por el tamiz 3,32 (UNE 7,050) y es retenida por el tamiz 0,16	1 212	Al agua	1.593 1.593
(UNE 7.050)	1.313	A la solución de cloruro cálcico	1.820
Tanto por ciento en peso de la materia mineral total referido al peso de la placa	1.050-	XV.2 Pinturas en general Ensayos físicos en la pintura líquida:	
Defectos	910 1.313	Condiciones de aplicación:	
THE STATE OF THE S		A brocha	1.313 2.100
XIV. MASILLAS PARA EL SELLADO DE JUNTAS		uniforme	1.575
XIV.1 Compuestos vituminosos plásticos de apli- cación en frío para el sellado de juntas, en los		componentes: Volátiles	1.365
pavimentos de hormigón		Pigmento Determinación de partículas gruesas	2.62 5 2.100
Penetración:	1.050	Densidad relativa Tiempo de secado	1.575 1.575
A 0° C (200 g 60 seg.) A 25° C (150 g 5 seg.)	1.050 1.050	Consistencia Krebs Stormer	1.575 1.575
Adherencia Fluencia	7.875 1.365	Viscosidad Copa Ford Estabilidad (en estufa a 80° C) Finura de molido	2.275 1.313

<u></u>	Pesetas	_	Pesetas
Absorción Punto de inflamación Poder cubriente (criptómetro de Pfund)	1.313 1.313 1.313	XVIII.2 Combustibles liquidos Peso específico Viscosidad	1.575 1.575
Ensayos químicos en la pintura líquida: Contenido en agua	1.365	Destilación fraccionada Punto de inflación y combustión	3.938 1.313
Indice de acidez del vehículo fijo (sumar 500 pesetas si se ha de extraer el vehículo fijo)	2.100	Potencia calorífica Agua Azufre (incluida la potencia calorífica)	3.150 1.365 3.675
Indice de yodo de los ácidos grasos extraídos de la pintura	2.625 1.575	Azufre (sin incluir la potencia calorifica)	2.888
Contenido en ácidos grasos Anhídrido ftálico Resinas nitregenadas (cuantitativo)	3.675 3.675 3.675	XIX. ENSAYOS Y MEDIDAS CON RADIOISOTOPOS NATURALES Y ARTIFICIALES	
Indice de saponificación	2.625 2.100	XIX.1 Aforos	
Separación y determinación cuantitativa del pigmento	3.150	El precio total de una serie de aforos se compone de los tres sumandos A, B y C.	
Ensayo en la película seca de pintura:		A. Por un conjunto de uno o más aforos	
Resistencia a la inmersión en agua	1.138	B. Por cada aforo, con independencia del	35.000
Adherencia Flexibilidad	1.575 1.575	caudal	21.000
Envejecimiento artificial (cien horas, seis o		C. Para el caudal total mediò en la serie	
menos probetas)	4.550 2.625	completa (es decir, sumados los caudales parciales obtenidos en cada uno de los afo-	
Reflectancia luminosa aparente	1.575	ros), el precio referido a un metro cúbico por	
Brillo especular Ensayo de niebla salina (veinticuatro horas, cuatro probetas o menos)	1.575 1.138	segundo se establecerá en la forma siguiente: Entre 0 y 10 metros cúbicos por segundo,	
Resistencia a los álcalis	1.365	cada metro cúbico por segundo Entre 10 y 25 metros cúbicos por segundo,	7.000
Color (coordenadas tricromáticas)	2.625 1.575	cada metro cúbico por segundo	6.125
Resistencia al rayado Resistencia al desgaste	1.575 2.100	Entre 25 y 50 metros cúbicos por segundo, cada metro cúbico por segundo Entre 50 y 100 metros cúbicos por segundo,	4.025
Resistencia al chorro de arena por cada 100 litros de arena	1.575	cada metro cúbico por segundo Entre 100 y 200 metros cúbicos por segundo,	3.500
Análisis químico cualitativo de pigmentos de aluminio (purpurinas):		cada metro cúbico por segundo	3.150 1.750
Partículas gruesas	2.100 2.625	Entre 300 y 400 metros cúbicos por segundo, cada metro cúbico por segundo (según pre-	•
Materia grasa soluble en acetona en los pigmen- tos de aluminio en pasta	2.625	cio del isótopo)	1.400
tos de aluminio en pasta	1.365 1.575	XIX.2 Medidas de tritio, carbono-14, deuterio y oxígeno-18	
pasta	1.575	Medida de tritio con concentración inferior a 20	
XV.3 Barnices para pinturas de purpurina	1.838	Medidas de tritio con concentración superior a 20	8.750
Propiedades de aplicación	683	Medida de carbono-14 y datación de la muestra	7.000
Color sistema Garnet	1.050	por cada una	14.000
Indice de acidez en barnices	2.100	Medida de deuterio por cada muestra Medida de oxígeno-18 por cada muestra	7.000 7.000
XVI. LUBRICANTES Indice de acidez	2.100	En el caso de que fueran varias las muestras a analizar, se aplicarán a los precios unitarios del apartado XIX.2 los siguientes coeficientes de reducción:	
Indice de saponificación	2.625 1.313	De 5 a 10 muestras: 0,9.	
Viscosidad Engler Densidad relativa	1.575 1.575	De 10 a 20 muestras: 0,8.	
Azufre corrosivo	2.100	XIX.3 Medidas de radiactividad en agua	
XVII. SUSTANCIAS GRASAS		Unidad de determinación en agua de la actividad a y \$\perp\$ total y espectrometría gamma Unidad de determinación cuantitativa y cualita-	43.750
Densidad relativa Insaponificables Punto de fusión y solidificación	1.575 2.625 1.575	tiva en agua de elementos emisores de radiaciones α, β y γ	175.000
Determinación de índices	2.625	XX. VARIOS	
WILL COMPLETED TO V DIOX VIDE		Composición quimica de un cemento por fluores- cencia	13.125
XVIII. COMBUSTIBLES Y DISOLVENTES XVIII.1 Combustibles sólidos		Estudio de rocas, minerales, yesos, cales, cementos, refractarios, arcillas por A.T.D. por unidad.	7.875
Humedad	1 365	Análisis por difracción de rayos X, difratograma normal	9.109
Potencia calorífica	1.365 3.150 3.150	Tarado de un diámetro	2.625 2.625
Azufre (incluida la potencia calorífica)	3.675 2.888	Tarado de una célula	3.675 6.300

<u> </u>	Pesetas
Presión hidrostática	2.783
Aplastamiento de tubos fibrocemento	1.103
Flexión longitudinal de tubos	3.045
Ensavo de paso de agua de un tubo de drenaje.	8.400
Ensayo de una plancha de fibrocemento (flexión).	3.098
Flexión de viguetas	2.363
Determinación de humedad en maderas Ensayos mecánicos en materiales bituminosos:	998
Heladicidad, seis probetas, 25 ciclos Flexibilidad (sobre mandril r=60 cm) diagrama	11.603
cada muestra	3.150
Fragilidad, preparación, coste de una muestra Permeabilidad hasta 1 kilogramo/centímetro	2.363
cuadrado Por cada kilogramo por centímetro cuadrado	5.145
más	1.050
Rotura a tracción, preparación y ensayo (fres probetas)	2.520
Deformación a 50° C	1.050

19446 RESOLUCION de 4 de septiembre de 1985, de la Dirección General de Arquitectura y Vivienda, por la que anuncia convocatoria del III Curso de Intervención en el Patrimonio Arquitectónico y se convocan plazas para participar en el mismo y las condiciones para la solicitud de becas.

Por Convenio suscrito en fecha 10 de junio de 1983, entre la Universidad Politécnica de Madrid, la Dirección General de Arquitectura y Vivienda y la Asociación Instituto «Juan de Herrera» se crearon los cursos de Intervención en el Patrimonio Arquitectónico al objeto de completar la formación técnica y profesional de los posgraduados en Arquitectura y otros Técnicos interesados en la protección, conservación-restauración y revitalización de los inmuebles de interés arquitectónico y en la de los conjuntos urbanos y rurales. De conformidad con dicho Convenio, se anuncia para el año

1986 la correspondiente convocatoria del tercer curso de Intervención sobre el Patrimonio Arquitectónico con el contenido y bases

que a continuación se especifican:

1. Objetivo del curso:

El curso pretende completar la formación profesional de los posgraduados, con vistas a su actuación en la protección, conservación, restauración y revitalización de los inmuebles de interés arquitectónico y de los conjuntos urbanos y rurales.

La duración del curso será de cinco meses lectivos, de enero a julio de 1986, en los tres primeros días de cada semana.

El curso se impartirá en la Escuela Superior de Arquitectura de Madrid, en los locales que oportunamente se señalarán. Por consiguiente, todos los trámites de Secretaria y correspondencia deberán dirigirse a este Centro.

4. Estructura del curso:

El curso se estructura en área teórica y área práctica.

4.1 Area Teórica:

a) Teoría, historia y crítica. Objetivos:

Dotar de los conocimientos precisos para el reconocimiento, valoración e interpretación de las estructuras y tipos arquitectónicos y urbanos del pasado.

Facilitar el reconocimiento, valoración e interpretación de las adiciones, superposiciones y alteraciones de dichas estructuras.

Proporcionar los instrumentos conceptuales necesarios para la protección, recuperación o revitalización del patrimonio arquitectónico y urbano, así como para la intervención de nueva planta en dichos ámbitos.

Facilitar criterios dirigidos explicitamente a los trabajos prácticos propuestos en el curso.

b) Construcción. Objetivos:

Dotar al profesional de instrumentos técnicos al servicio de la protección, la conservación (consolidación), la restauración y la intervención en edificiaciones del pasado, utilizando el conocimiento de los materiales y las tecnologías tradicionales y de patología y diagnóstico.

c) Urbanismo. Objetivos:

Dotar al profesional de instrumentos de protección e intervención en poblamientos de carácter urbano o rural valiosos (Planeamiento, diseño, gestión ...).

4.2 Area de proyectos:

Objetivos:

Proyectar obras con el fin de proteger, conservar, restaurar o alterar edificios, conjuntos edificados o ámbitos urbanos o rurales del pasado enfrentándose con problemas reales y sirviendo de aplicación concreta de los conocimientos del curso en el Area Teórica.

Se desarrollará un trabajo específico a nivel de proyecto sobre un edificio o conjunto existente. Se realizarán varias etapas de exposición y análisis críticos por los participates en el curso y los Profesores del mismo.

5. Bases de inscripción en el curso:

Primera.-Podrán solicitar su inscripción en el curso los Arquitectos y otros Técnicos españoles y extranjeros que cumplan los requisitos que más adelante se establecen.

Segunda.-El número de plazas queda limitado a 60, de las que podrán ser reservadas a alumnos iberoamericanos.

Tercera.-La cuota de inscripción se hará efectiva mediante el pago de 150.000 pesetas, que deberán ser abonadas por el solicitante al serle comunicada su admisión.

Cuarta.-Los solicitantes deberán aportar la documentación que se determine en el apartado de «Requisitos», pudiendo ser convocados por el Consejo Directivo del curso para exponer en entrevista personal, previa a su admisión, sus circunstancias personales

Quinta.-La admisión del solicitante se realizará por el Consejo Directivo del curso, constituido por el Rector magnifico de la Universidad Politécnica el ilustrísimo señor Director general de Arquitectura y Vivienda, el Presidente de la Asociación Instituto «Juan de Herrera» o las personas en las que deleguen, así como por el Director del curso, que actuará como Secretario.

Sexta.-Validez académica:

Los asistentes al curso recibirán un certificado acreditativo. Los asistentes que deseen obtener un diploma deberán superar las pruebas establecidas al efecto por un Tribunal nombrado por la Junta Rectora y presidido por la Dirección del curso. Estas pruebas consistirán en la evaluación de los trabajos de diseño desarrollados en el area práctica: Proyectos sobre la base de los conocimientos adquiridos durante el curso.

El diploma podrá ser convalidado como máximo por un curso de Doctorado para los asistentes, que teniendo la titulación de Arquitecto Superior, así lo soliciten en la Secretaría de la ETSAM dentro del mes siguiente a la obtención del diploma, debiendo cumplir las condiciones administrativas vigentes sobre convalidaciones.

6. Requisitos de inscripción en el curso:

Primero.-Solicitud de asistencia dirigida al Director del curso de Intervención en el Patrimonio. Escuela Superior de Arquitectura, avenida Juan de Herrera, sin número. Madrid-28003.

Segundo.-El plazo de presentación de las solicitudes finalizará a las doce horas del día 11 de noviembre de 1985.

Tercero.-Los solicitantes, una vez realizada su admisión, deberán hacer efectivo el pago de matrícula, a excepción de aquellos que hubieran obtenido beca de la Dirección General de Arquitectura y Vivienda.

Cuarto.-Las instancias o solicitudes de admisión deberán ir acompañadas de los siguientes documentos:

Relación de datos personales y curriculum vitae especificando claramente la dirección y teléfono donde pueda ser localizado el solicitante. (Máximo 4 hojas, tamaño UNE A-4).

Información gráfica (reducida a un máximo de 6 hojas, tamaño UNE A-4) de trabajos académicos, de concursos, de ejercicio profesional, de diseño, etc., seleccionados por el solicitante