

Bellaterra: 4 de febrero de 2009
 Expediente número: 09/32300047
 Referencia petionario: **RECTICEL IBÉRICA, S.L.**
 C/ Catalunya, nº 13, Pol. Ind. Can Oller
 08130 STA. PERPETUA DE MOGODA (Barcelona)

INFORME DE ENSAYO

ENSAYO SOLICITADO: Medición en laboratorio de la reducción del ruido de impactos transmitido a través de paneles **Copopren** © **Acústico Negro** de 20 mm de espesor sobre forjado normalizado pesado según la norma UNE-EN ISO 140-8:1998.

FECHA DE REALIZACIÓN DEL ENSAYO: 23 de diciembre de 2008


 LGAI Technological Center, S.A.
 Xavier Costa Guallar
 Responsable de Acústica
 LGAI Technological Center S.A.


 LGAI Technological Center, S.A.
 Xavier Molins Polo
 Técnico de Acústica
 LGAI Technological Center S.A.

Garantía de Calidad de Servicio

Applus+ garantiza que este trabajo se ha realizado dentro de lo exigido por nuestro Sistema de Calidad y Sostenibilidad, habiéndose cumplido las condiciones contractuales y la normativa legal.
 En el marco de nuestro programa de mejora les agradecemos nos transmitan cualquier comentario que consideren oportuno, dirigiéndose al responsable que firma este escrito, o bien al Director de Calidad de Applus+, en la dirección: satisfaccion.cliente@appluscorp.com

La reproducción del presente documento sólo está autorizada si se hace en su totalidad.
 Sólo tienen validez legal los informes con firma original o sus copias compulsadas.
 Este documento consta de 12 páginas de las cuales 0 son anexas. -página 1-

1.- OBJETIVO DE LA MEDICIÓN

El objetivo de la medición es determinar el valor de la reducción de la transmisión del ruido de impactos de un revestimiento de suelos a base de paneles **Copopren** © **Acústico Negro** de 20 mm de grosor y una losa de hormigón armado con espesor medio de 7 cm sobre forjado normalizado pesado según la norma UNE-EN ISO 140-8:1998.

2.- EQUIPOS DE MEDICIÓN

Los equipos usados para realizar las mediciones acústicas son los siguientes:

- Analizador nº id: 103099 (Bruel&Kjaer mod. Pulse)
- Micrófonos nº id: 103126, 103128 y 103131 (Bruel&Kjaer mod. 4943)
- Calibrador nº id: 103032 (Bruel&Kjaer mod. 4231)
- Máquina de impactos nº id: 103187 (CESVA mod. MI005)
- Fuente de ruido nº id: 103098 (AVM mod. DO12)
- Amplificador nº id: 103125 (CESVA mod. AP600)
- Termohigrómetro nº id: 103121 (Oregon Scientific mod. BA116)
- Flexómetro nº id: 103095 (Stanley mod. Powerlock)
- Pesas nº id: 103147, 103149, 103150, 103151, 103153, 103154, 103158, 103159, 103160, 103163, 103165 y 103166

3.- PROCEDIMIENTO DE MEDICIÓN Y EVALUACIÓN

3.1. MÉTODO DE ENSAYO

El ensayo se realiza según el procedimiento de trabajo C521 0234 de Applus+CTC, basado en la norma UNE-EN ISO 140-8:1998, "Medición en laboratorio de la reducción del ruido de impactos transmitido a través de revestimientos de suelos sobre forjado normalizado pesado".

El procedimiento de ensayo se basa en medir, para cada banda de frecuencia dentro del margen de estudio, el nivel de presión acústica existente en el interior del local inferior (sala receptora), al excitar mediante una máquina de impactos normalizada, el pavimento horizontal superior. La máquina de impactos se coloca en un mínimo de 4 puntos y se han de realizar un

mínimo de 6 mediciones del nivel de ruido en la sala receptora. Estas mediciones se realizan sobre el forjado normalizado directamente y tras recubrir el forjado con el sistema que quiere ensayarse. De la diferencia entre ambas mediciones se obtendrá la mejora de aislamiento a ruido de impactos.

Si en cualquiera de los dos ensayos, el nivel de presión acústica medido no supera el ruido de fondo (nivel de ruido ambiental dentro de la sala receptora con la maquina de impactos apagada) como mínimo en 10 dB, se ha de realizar la corrección determinada por la norma.

$$L = 10 \text{ Log} (10^{\frac{L_{sb}}{10}} - 10^{\frac{L_b}{10}})$$

donde:

- L es el nivel de presión de ruido de impactos corregido,
- L_{sb} es el nivel de presión de ruido de impactos combinado con ruido de fondo,
- L_b es el nivel de presión acústica de fondo.

A este nivel de presión acústica se le añade un término que depende del tiempo de reverberación y del volumen de la sala receptora, obteniéndose el nivel de presión de ruido de impactos normalizado, L_{ni} , para cada banda de frecuencia:

$$L_{ni} = L_i + 10 \text{ Log} \left(\frac{A}{A_0} \right)$$

donde:

- L_i es el nivel de presión de ruido de impactos, con corrección de ruido de fondo si es necesario, para cada banda de frecuencia,
- A_0 es el área de absorción sonora equivalente de referencia, 10 m²,
- A es el área de absorción sonora equivalente, que se calcula:

$$A = \frac{0.16 V}{T}$$

donde:

- V es el volumen de la sala receptora,
- T es el tiempo de reverberación de la sala receptora. Dicho parámetro se define como el tiempo necesario para que el nivel de presión acústica medido disminuya 60 dB una vez parada la fuente de ruido.

La reducción del nivel de presión de ruido de impactos normalizado resultante de la instalación del revestimiento a ensayar se define como:

$$\Delta L = L_{n0} - L_n$$

donde:

- L_{n0} es el nivel de presión de ruido de impactos normalizado de un forjado pesado normalizado sin revestimiento alguno,
- L_n es el nivel de presión de ruido de impactos normalizado de un forjado pesado con el revestimiento.

3.2. PROCEDIMIENTO PARA EVALUAR MAGNITUDES GLOBALES PARA EL AISLAMIENTO A RUIDO DE IMPACTOS

El resultado de las mediciones proporciona valores para el aislamiento a ruido de impactos que son función de la frecuencia. La norma UNE EN ISO 717-2 normaliza un método por el cual la dependencia frecuencial del aislamiento a ruido de impactos se convierte en un solo número que caracteriza el comportamiento acústico.

De una curva de ruido de impactos se puede obtener el valor global ponderado comparando dicha curva con el espectro de referencia (ver tabla siguiente) definido entre 100 y 3150 Hz:

frec. (Hz)	100	125	160	200	250	315
Ref.	62	62	62	62	62	62
frec. (Hz)	400	500	630	800	1000	1250
Ref.	61	60	59	58	57	54
frec. (Hz)	1600	2000	2500	3150	4000	5000
Ref.	51	48	45	42	--	--

Valores que toma la curva de referencia para cada banda de frecuencia, en tercios de octava

El valor global ponderado será el que toma el espectro de referencia a la frecuencia de 500 Hz, después de desplazarlo tal y como se explica a continuación.

Para evaluar los resultados de una medida (L_n , por ejemplo), se desplaza el espectro de referencia en saltos de 1 dB (positivo o negativo) hacia la curva medida mientras la suma de

desviaciones desfavorables, en el margen de frecuencia entre 100 y 3500 Hz, sea lo mayor posible pero sin superar los 32,0 dB. Una desviación desfavorable, a una determinada banda de frecuencia, se da cuando el resultado de la medición es mayor que el valor de la curva de referencia en aquella banda.

Por ejemplo, de la curva L_n se obtendrá el valor global ponderado L_{nw} .

3.3. PROCEDIMIENTO PARA EVALUAR LA REDUCCIÓN PONDERADA DEL NIVEL DE PRESIÓN SONORA DE IMPACTOS, ΔL_w

A fin de obtener los valores de ΔL_w , es necesario relacionar los valores medidos de ΔL para un suelo de referencia. Se define un suelo de referencia con los valores del nivel normalizado de presión sonora de impactos $L_{n,r,0}$ dados a continuación:

frec. (Hz)	100	125	160	200	250	315
Ref.	67	67,5	68	68,5	69	69,5
frec. (Hz)	400	500	630	800	1000	1250
Ref.	70	70,5	71	71,5	72	72
frec. (Hz)	1600	2000	2500	3150	4000	5000
Ref.	72	72	72	72	--	--

Valores del nivel normalizado de presión sonora de impactos, en tercios de octava

El nivel global normalizado ponderado de presión sonora de impactos del suelo de referencia, $L_{n,r,0,w}$ es 78 dB.

Se calculará el nivel ponderado de la presión sonora de impactos, ΔL_w , de acuerdo con las ecuaciones siguientes:

$$L_{n,r} = L_{n,r,0} - \Delta L$$

$$\Delta L_w = L_{n,r,0,w} - L_{n,r,w} = 78 \text{ dB} - L_{n,r,w}$$

La reducción del nivel sonoro de impactos medido en un suelo de losa de cemento tal como se define en la norma UNE EN ISO 140-8 y la magnitud global ΔL_w debería usarse solamente en relación a tipos similares de suelos macizos (cemento, bloques de cemento, bloques de ladrillo y similar); pero no es apropiado usarlo en otros tipos de construcción.

3.4. CÁLCULO DE LOS TÉRMINOS DE ADAPTACIÓN ESPECTRAL

La valoración mediante $L_{n,w}$ se ha mostrado bastante adecuada para caracterizar ruidos de impactos tales como pasos en suelos de madera y en suelos de cemento con recubrimientos eficaces tales como alfombras y suelos flotantes. No obstante, no da cuenta suficiente de los picos de nivel a frecuencias (bajas) discretas, por ejemplo en suelos de viguería de madera o en el comportamiento de suelos de cemento sin recubrimiento al respecto. Hay una evidencia clara de que el nivel de impactos no ponderado de la máquina de impactos es más representativo de los niveles de impacto ponderados A producidos por los pasos en todos los tipos de suelos, mientras que esta valoración es más restrictiva en los picos de ruido aislados.

Por tanto se introduce un término de adaptación C_I , introducido para tener en cuenta este efecto y dado como un número separado que no debe confundirse con el valor $L_{n,w}$. Este término se define por tanto de manera que para suelos macizos con recubrimientos eficaces tome un valor cercano a cero, mientras que para suelos de viguería de madera con picos dominantes en baja frecuencia sea ligeramente positivo. Para suelos de cemento sin recubrimientos o con recubrimientos poco eficaces, puede situarse entre -15 dB y 0 dB.

Si los requisitos tienen que tener en cuenta estos efectos, deben expresarse como la suma de $L_{n,w}$ y C_I .

Los resultados de una medición de L_n , en bandas de tercio de octava en el rango de frecuencia de 100 Hz a 2500 Hz se suman energéticamente para obtener $L_{n,sum}$. El término de adaptación C_I , se calcula por una de las ecuaciones siguientes:

$$C_I = L_{n,sum} - 15 - L_{n,w} \text{ dB}$$

El término de adaptación espectral se calcula con precisión de décimas redondeando después al valor entero más próximo.

También se determina un término de adaptación espectral para una respuesta plana la reducción del ruido de impactos. Este término de adaptación espectral $C_{I\Delta}$, se calcula mediante:

$$C_{I\Delta} = C_{I,r,0} - C_{I,r} \text{ dB}$$

donde:

- $C_{I,r}$ es el término de adaptación espectral para el suelo de referencia con el recubrimiento en ensayo;
- $C_{I,r,0}$ es el término de adaptación espectral para el suelo de referencia $L_{n,r,0}$ ($C_{I,r,0} = -11$ dB).

4.- DESCRIPCIÓN DE LA SALA DE ENSAYOS Y LA MÁQUINA DE IMPACTOS

La sala de ensayos es paralelepípedica y sus medidas interiores son $4,65 \times 3,66 \times 2,95$ m (largo \times ancho \times alto). Las paredes de hormigón de 30 cm de espesor.

El forjado de ensayo es una losa de hormigón armado de 13 cm de espesor, homogénea y de espesor uniforme.

La máquina de impactos cumple los requisitos de la norma UNE-EN ISO 140-8:1998 Anexo A.

5.- CONDICIONES DEL ENSAYO

	Sala receptora (sin recubrimiento)	Sala receptora (con recubrimiento)
Condiciones ambientales:	Temperatura: 17,8 °C	Temperatura: 19,3 °C
	Humedad: 41 %	Humedad: 42 %

6.- DESCRIPCIÓN DEL REVESTIMIENTO ENSAYADO

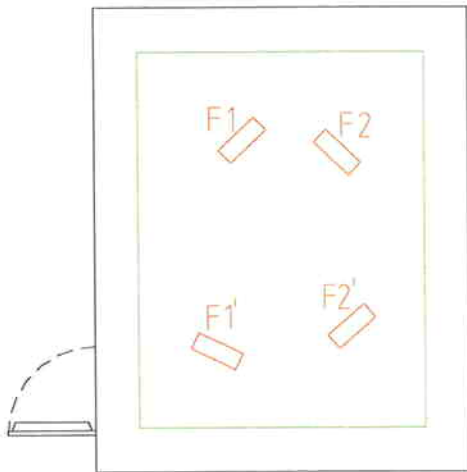


Fig. 1 Croquis posiciones de fuente y muestra ensayo

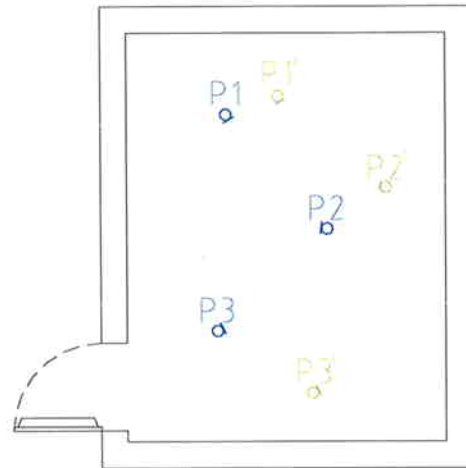


Fig. 2 Croquis posición de micrófonos

La muestra consta de una losa de 10,8 m² (3 x 3,6 m) de hormigón armado con malla de 8 mm de diámetro electrosoldada cada 15 cm, que descansa sobre una capa de planchas de poliuretano **Copopren® Acústico Negro** de 20 mm de espesor. Las planchas se realizan mediante una nueva formula con inyección especial de polvo granulado de poliuretano y tamizado selectivo, y tienen una densidad nominal de 150 Kg/m³ (descripción aportada por el peticionario del ensayo).

La muestra se presenta en planchas de dimensiones nominales 2000 x 1000 mm. A partir de estas se cubre el total de la superficie de la losa de hormigón. La losa presenta un espesor medio de 7 cm y una densidad estimada de 2400 Kg/m³.



Imágenes 1 y 2 Detalles de una plancha Copopren® Acústico Negro de 20 mm

Las panchas se colocan directamente sobre el forjado normalizado limpio de residuos, situándolas bajo la losa de hormigón y cubriendo toda la superficie de la misma. En las siguientes fotografías se observa el proceso de construcción de la losa y el montaje realizado en el laboratorio.



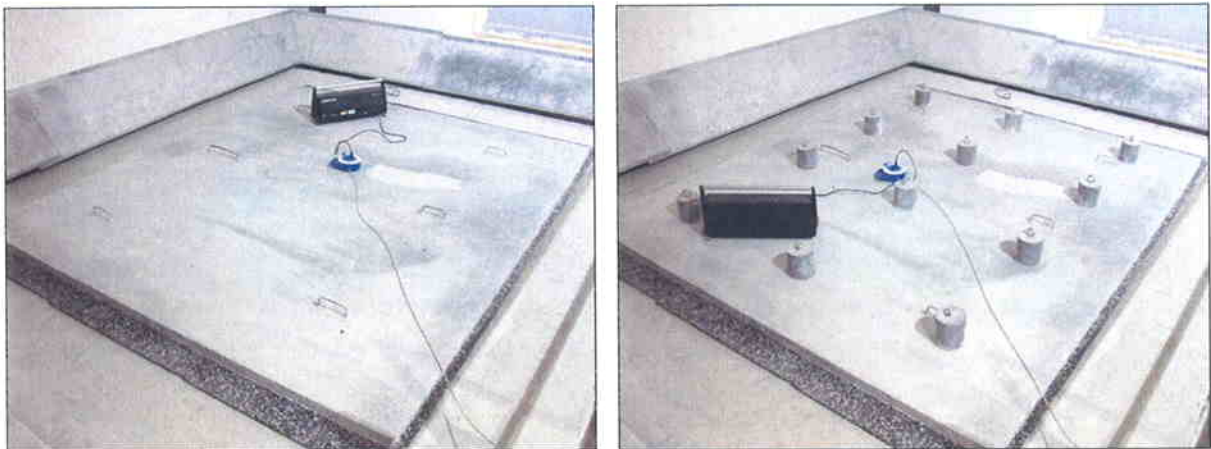
Imágenes 3, 4, 5 y 6 Detalles de la construcción de la losa y colocación de los paneles Copopren®

La construcción de la losa de hormigón se realiza durante los días 17 y 18 de noviembre de 2008, mientras que la colocación de los paneles se realiza el día 22 de diciembre de 2008, todo ello con los recursos de Applus-CTC.

La superficie de la muestra es de 10,8 m² (3 x 3,6 m).

El ensayo se realiza sin carga y con una carga media de 24 Kg/m² distribuida sobre la muestra.

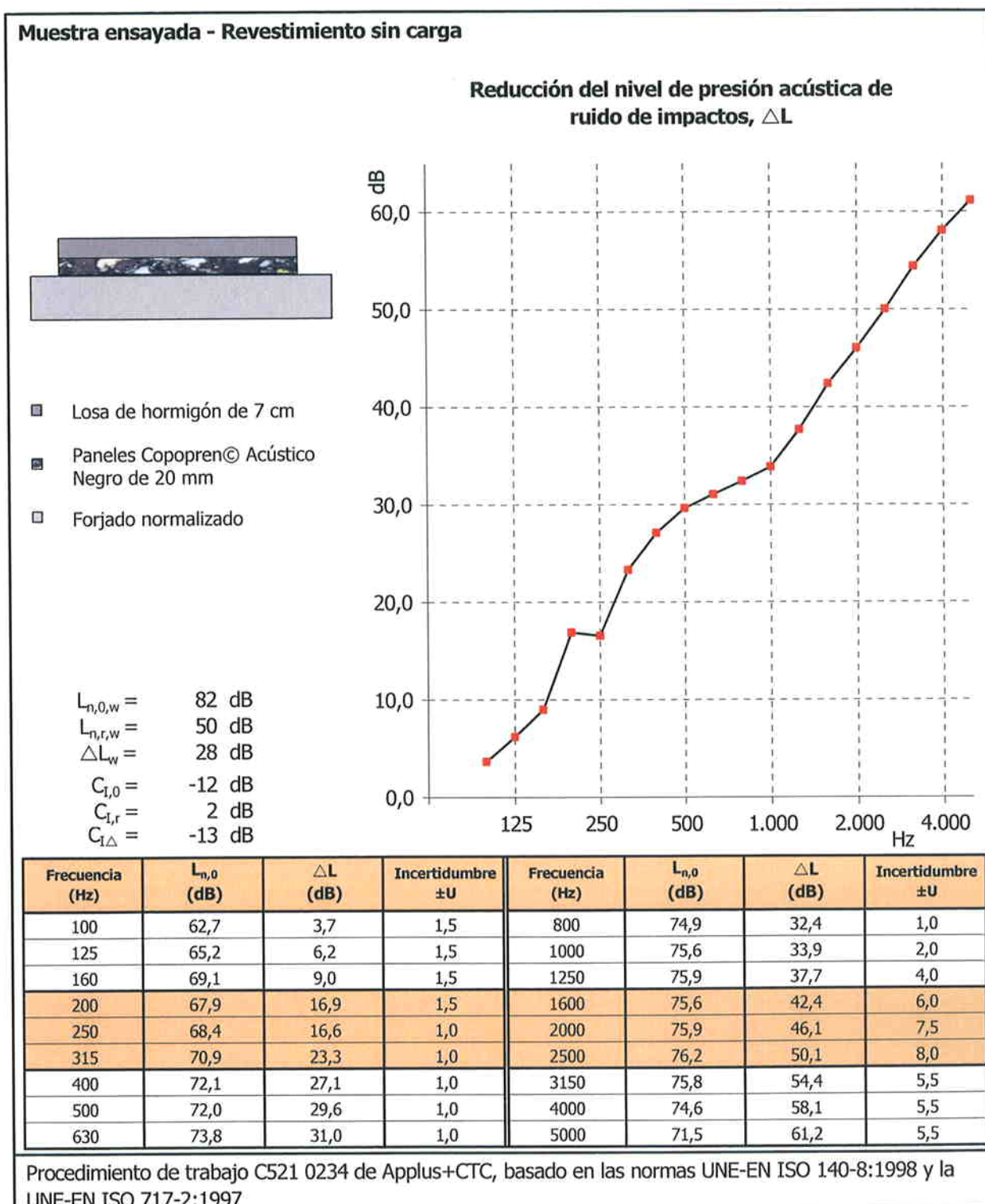
Las siguientes imágenes muestran la preparación del ensayo, sin carga y con la carga media de 24 Kg/m².



Imágenes 7 y 8 Muestra lista para el ensayo sin y con carga, respectivamente

Y

7.- RESULTADOS



Y