AISLAMIENTO ACÚSTICO EN EDIFICACIÓN

Por Higini Arau Puchades

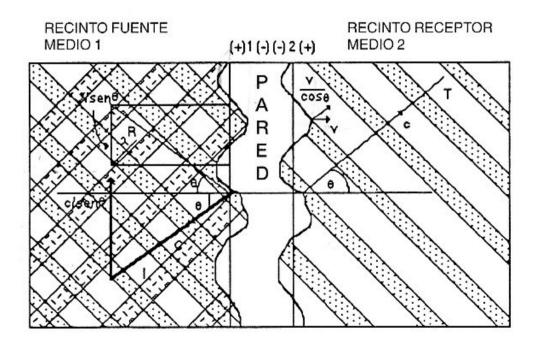
https://www.arauacustica.com/

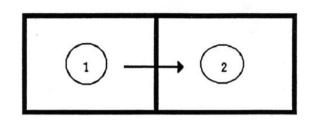
CTE DOCUMENTO BÁSICO HR "Protección frente al ruido"

BIBLIOGRAFÍA

- [1]. H. Arau Puchades. (1984). Contribución al estudio de la atenuación sonora de dobles y triples paredes, simétricas y asimétricas, homogéneas, isotrópicas y viscoelásticas.. Tesis Doctoral. Universidad de Barcelona.
- [2].ABC Acustica Arquitectonica. CEAC. (1999), H.Arau
- [3]. Software dBINSUL. Tesis Doctoral. Universidad de Barcelona.
- [4]. Documento Básico HR. Protección frente al ruido. Setiembre 2009.
- [5]. H. Arau- P. Variation of the Reverberation Time of places of public assembly with audience size (1997). Building Acoustics, Volume 4 no 2.
- [6]. W. C. Sabine, Collected Papers on Acoustics (Harvard University Press, Cambridge, 1922)
- [7]. C. F. Eyring, "Reverberation time in 'dead' rooms," J. Acoust. Soc. Am. 1, 217–241 (1930)
- [8]. H. Arau P. An improved Reverberation Formula (#)(1988). Acustica (Hirzel Verlag)Vol 65 nº4, 163-180.
- [9]. Acoustic Rooms. H.Arau (1989-1993). Software of Arau Acustca (Not sale)

Aislamiento acústico R, [1],[2].[3]





$$R = L_{p1} - L_{p2} + 10 \log S / A$$

Paredes simples

$$p_{1} - p_{2} = \left[j\omega m - j(B\omega^{3}sen^{4}\theta/c^{4}) + \eta(B\omega^{3}sen^{4}\theta/c^{4}) \right] v$$

$$f_{c} = (c^{2}/1.8h)(\rho_{P}/E)^{1/2} \qquad c_{f} = c/sen\theta$$

$$Z_{p} = \omega m \eta (f/f_{c})^{2} sen^{4}\theta + jm\omega \left[1 - (f/f_{c})^{2} sen^{4}\theta \right]$$

Siendo ρ_p la densidad del material de la pared, **E el modulo de elasticidad dinámico** del material de la pared **y h** su espesor, m kg/m2) es la masa superficial de la pared, fc es la frecuencia crítica de la misma y **Zp** la impedancia de la pared llamada de Cremer.

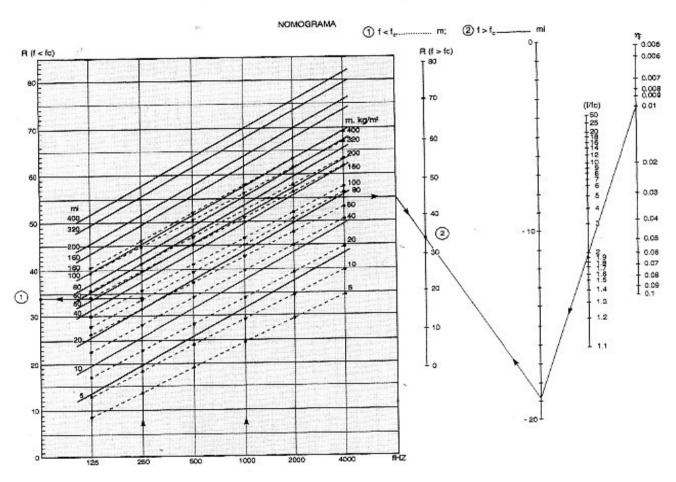
$$\begin{aligned} & \text{Para}\, f < f_{\text{c}} & R = \log m + \log f - 48 \\ & \text{Para}\, f_{\text{c}} > f, & R = 20 \log (\omega m / 2(\rho c)) - 10 \log \pi / 2\eta - 10 \log \left[f / f_{c} (1 - f_{c} / f) \right] \\ & \text{Para}\, f_{\text{c}} = f, & R = 20 \log (\omega m / 2\rho c) + 10 \log \eta / \pi \end{aligned}$$

1. Velocidad de la onda de flexión

- a). Si se cumple que la frecuencia del sonido f es menor que la frecuencia crítica, f < fc, se puede probar, que la velocidad de la onda de flexión es inferior a la velocidad del sonido, $c_f < c$. Esto implica que la elasticidad de la pared no puede actuar, predominando sobre el aspecto másico inercial de ésta.
- b) Si $f > f_c$, la velocidad de la onda de flexión será superior al de la onda incidente, por lo que se cumplirá que exista un ángulo de incidencia θ a partir del cual se producen los fenómenos de coincidencia en la pared.

2. R de una pared simple

- 1. En la región $f < f_c$, si doblamos la masa unitaria, el aislamiento acústico incrementará en 6 dB aproximadamente.
- **2**. En la misma región $f < f_c$, si doblamos la frecuencia, R aumentará aproximadamente en 6dB.
- **3.** Para $f > f_c$, a igualdad de masa y frecuencia, R incrementa entre 8 y 10 dB cada vez que el amortiguamiento se haga diez veces superior.
- Esto es lógico , ya que la relación energética que se disipa por amortiguamiento es diez veces superior , lo que expresado en logaritmos implica 10 log $(10\eta/\eta)=10$ dB
- **4.** Cuando se doble la frecuencia, en la región $f > f_{\rm c}$, a igualdad de masa y amortiguamiento, R aumentará entre 9 a 10 dB.



Nomograma de calculo del Aislamiento R por frecuencias de paredes simples.

[1] H.Arau . A new contribution to the study of the sound transmission loss of simple walls. Fortschrite der Akustik-Fase/Daga 82-Teil I

Tabla 1 Frecuencia crítica $f_{\rm c}({\rm Hz})$ y factor de amortiguamiento

	36 75		
Material	Densidad (kg/m³)	Frecuencia crítica para 1 cm (Hz)	Factor de amortiguamiento η
Ladrillo macizo	1650	2380	6⋅10-3
Hormigón denso	2350	2100	1 a 5·10 ⁻³
Yeso	1070	3325	3⋅10-3
Acero	7850	1000	1 a 6 ⋅ 10 ⁻⁴
Aluminio	2700	1260	3.5·10-3
Plomo	11300	5000	0.5 a 2·10 ⁻³
Fibrocemento	1090	3700	0.007
Madera-cemento	1200	5000	0.003
Cartón-yeso	875	4670	0.063
Vidrio	2500	1200	0.002 (monolítico) 0.02 (laminar)
Madera aglomerada	75	2960	0.022
Madera pino	700	1670	0.041
Madera contrachapada	600	2075	0.0028
Madera Flandes	640	1714	0.021
Caucho espumado	480	27078	0.02
Caucho normal	1000	85000	0.05
Poliestireno extrusoniado	33	10880	0.01

VALORACIÓN GLOBAL DEL AISLAMIENTO ACÚSTICO R DE PAREDES SIMPLES

A fin de obtener una clasificación del aislamiento acústico R en dB (A) de las paredes en función de la masa superficial, que para el caso de "ruido rosa" el aislamiento acústico R se indica por las siguientes expresiones:

- Si 50 kg/m2 $< m < 150 \text{ kg/m}^2$

$$R = 17 \log m + 4 \tag{1}$$

- Si $150 < m < 700 \text{ kg/m}^2$

$$R = 40 \log m - 46 \tag{2}$$

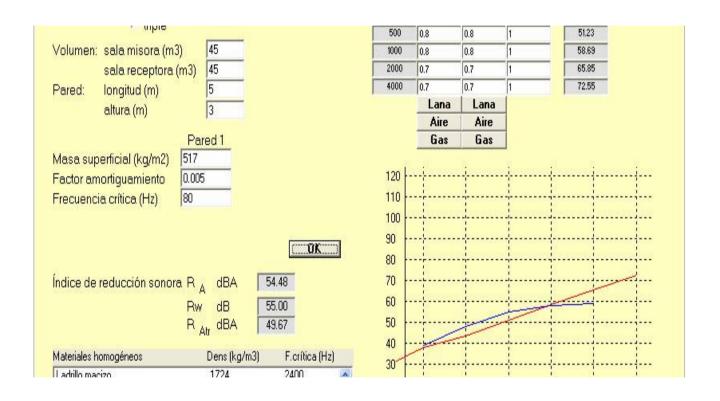
- Si $m > 700 \text{ kg/m}^2$ el valor de R se acercará superior a 63 dB(A).

La norma Española NBE-CA-88.

Si
$$m \le 150kg/m^2$$
, $R = 16.6\log m + 2$, en dB(A) (1)

$$S_i m > 150kg/m^2, R = 36.5\log m + -41.$$
, en dB(A) (2)

Pared Ladrillo macizo 300 mm

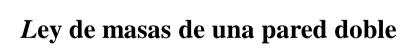


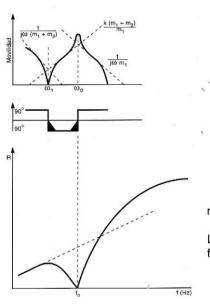
Aislamiento acústico Paredes dobles

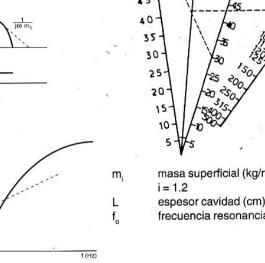
$$f_0 = 60\sqrt{\frac{1}{L} \left(\frac{1}{m_1} + \frac{1}{m_2} \right)}$$

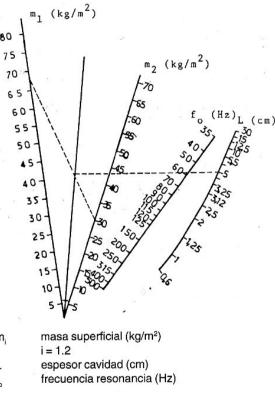
Frecuencia resonancia Hz de la cavidad

L en metros m_i i= 1,2, en kg/m²









$$R = 20\log[(\omega(m_1 + m_2)/2\rho c) + 20\log(\omega^2 m_1 m_2 L/\rho c^2(m_1 + m_2))]$$

• AISLAMIENTO ACÚSTICO POR FRECUENCIAS DE UNA PARED DOBLE

Región 1: $f < f_0$

$$R \approx R(m1 + m2) = 20\log(m1 + m2)f - 48$$

Región 2: $f_0 < f < f_L$

$$R \approx R_{m1} + R_{m2} = 20 \log fL - 29$$

Región 3: $f > f_L$ siendo

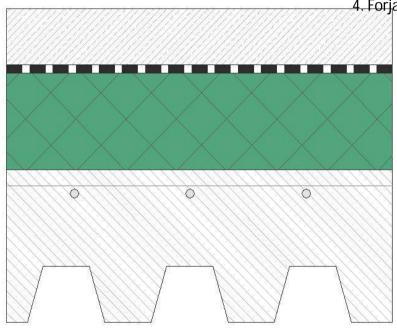
$$R \approx R_{m1} + R_{m2} + 6$$
 $f_L = c/2L = 170/L$

Región 4: $f > f_{ci}$

- a) paredes dobles simétricas. $R \approx 40 \log(\omega m/\rho c) + 10 \log(\eta^3/2\pi)(f/f_c)(1-f_c/f)$
- **b) paredes asimétricas** $R \approx R_{m1} + R_{m2} + 10\log[(\eta_1 + \eta_2)\eta_1\eta_2/2\pi] + 10\log[(fc_2)^3 f/(fc_1)^4] + 10\log(1 f_{c2}/f)$ Siendoi = 1, 2. $Rm_i = 20\log(\omega m_i/\rho c)$

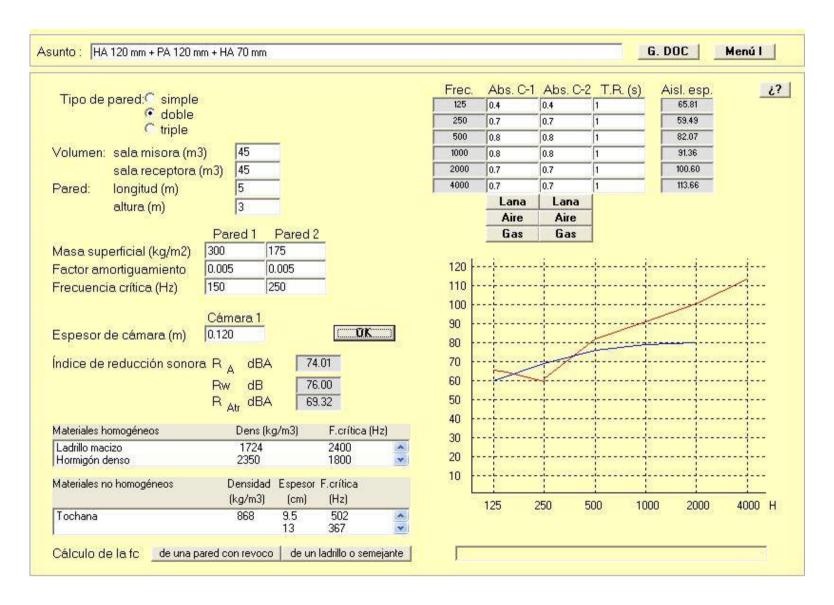
EJEMPLOS DE CALCULO PAREDES DOBLES

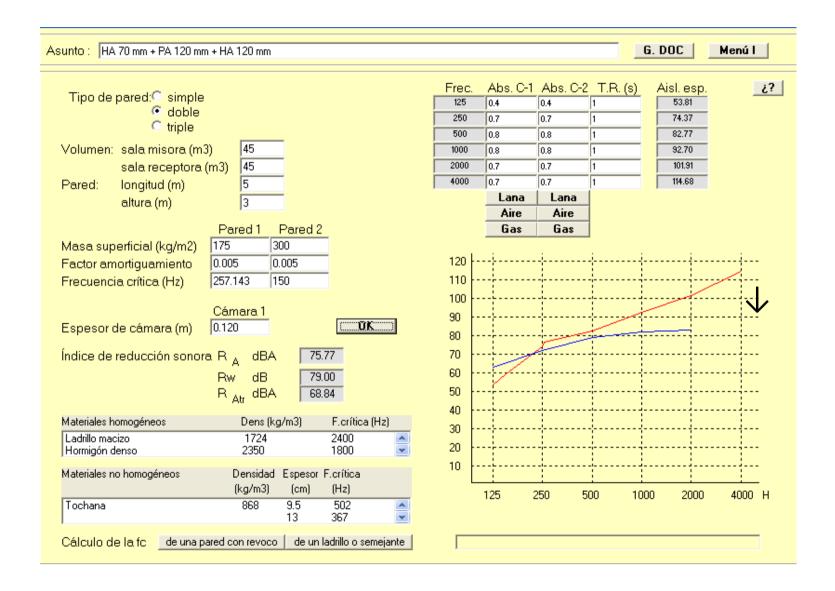
- 1. Capa de hormigón de 70 mm de espesor.
- 2. Lámina bituminosa impermeable.
- 3. Poliuretano aglomerado de 120mm y densidad de 80kg/m³, con un film de PVC protector en la cara superior.
- 4. Forjado colaborante de 70 + 120 mm.

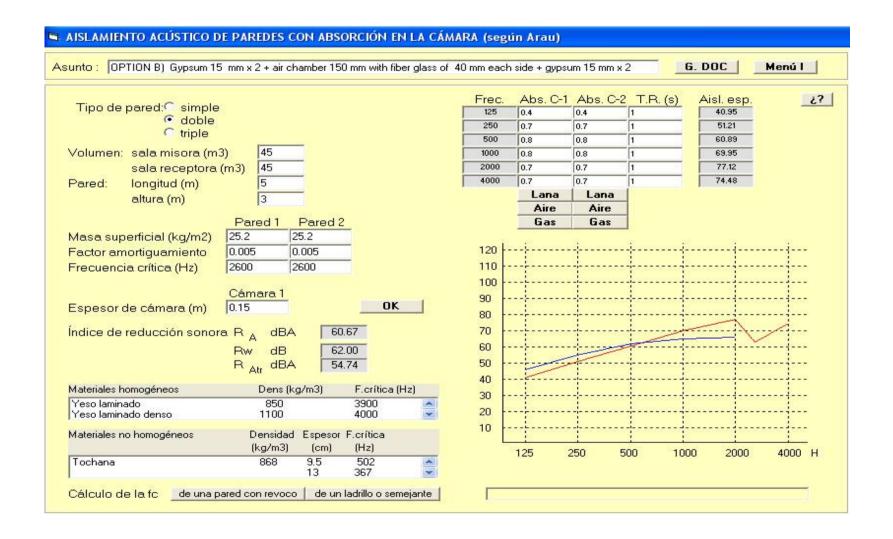


AISLAMIENTO ACÚSTICO:

- $ightharpoonup R_A (dBA): 74.0$ $R_W (dB): 76.0$ $R_{Atr} (dBA): 69.3$
- \downarrow R_A (dBA): 75.8 R_W (dB): 79.0 R_{Atr} (dBA): 68.8







Aislamiento acústico R por frecuencias de una triple pared

Región 1: $f < f_0$

$$R \approx R(m_1 + m_2 + m_3) = 20\log((m_1 + m_2 + m_3)f) - 4$$

Región 2:
$$f_0 < f < f_{ci}$$
 $R \approx Rm_1 + Rm_2 + Rm_3 + 20\log fL + 20\log fL_2 - 77$

Siendoi = 1,2,3.

 $R_{mi} = 20\log(m_i f) - 48$

Región 3:
$$f > f_c$$
 $R \approx 60 \log(\omega m / \rho c) - 10 \log(3\pi / 2\eta^5)(f_c) / f(1 - f_c / f)$

FRECUENCIAS DE RESONANCIA EN UNA TRIPLE

PARED
Un sistema de triple pared es el formado por tres paredes simples separadas por dos cámaras de aire.

Las paredes pueden ser iguales o desiguales; el primer caso constituirá el ejemplo de un sistema de triple pared simétrica, y el segundo constituirá el caso de un sistema de triple pared asimétrica. La asimetría puede deberse también a

cavidades distintas de espesor.

$$f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi} \qquad \omega_0 = \left[\frac{\omega_{12} + \omega_{23}}{2} \pm \frac{\left[(\omega_{12} + \omega_{23})^2 - \omega_{123}\right]^{1/2}}{2}\right]$$

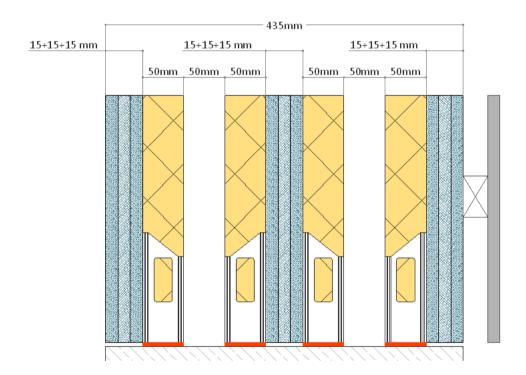
$$\omega_{12} \equiv \frac{k_1(m_1 + m_2)}{m_1 m_2} \qquad k_1 = \frac{\rho c^2}{L_1 \cos \theta}$$

$$\omega_{23} \equiv \frac{k_2(m_2 + m_3)}{m_2 m_3} \qquad k_2 = \frac{\rho c^2}{L_2 \cos \theta}$$

$$\omega_{123} \equiv \frac{4k_1 k_2(m_1 + m_2 + m_3)}{m_1 m_2 m_3} \qquad \text{Exista, por tanto, una } ley \textit{ de masas para el sistema de la triple pared que}$$

Exista, por tanto, una ley de masas para el sistema de la triple pared que vale para θ_0 =0

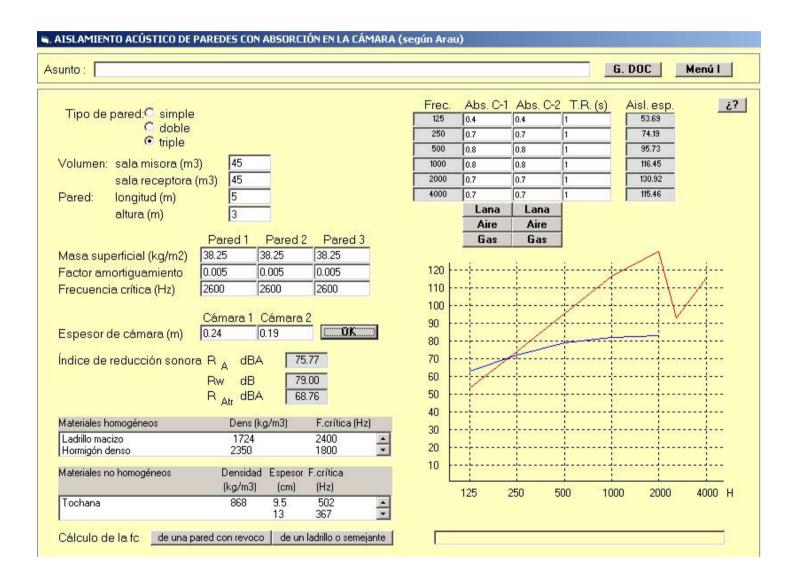
EJEMPLO CALCULO TRIPLE PARED



- 1. Triple placa de yeso laminado 15+15+15mm
- 2. Fibra mineral de 50mm.

Entre la estructura de soporte del yeso laminado y el suelo se colocaran las bandas elásticas proporcionadas por el fabricante de yeso laminado. O un material de la casa AMC, Tabiabsorber de 5 mm. u otro equivalente.

- 3. Cámara de aire de 50mm
- 4. Placa de contrachapado de madera de acabado de la sala. Definida en la Sección 3 de acondicionamiento acústico. Nota: Todas las placas de yeso laminado deben llegar hasta el forjado de hormigón, para evitar la transmisión del ruido de Otros espacios.



RUIDO DE IMPACTO EN SUELOS

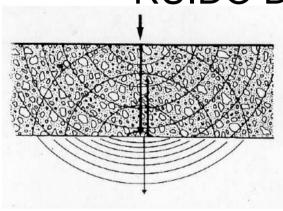


Figura . Mecanismo de propagación de la vibración y generación de ruido por impacto en un forjado

MEDIDAS CORRECTORAS COMPLEMENTARIAS

Un <u>primer método</u> consiste en reducir la cantidad de enrgía suminstrada al suelo. Para ésto, es suficiente situar sobre la cara superior del suelo un material elástico flexible.

Un <u>segundo método</u> es el de la losa flotante, que consiste en provocar una discontinuidad perpendicular a la dirección de un material resiliente.

En resumen podemos decir que cuando se produce un impacto sobre la cara superior de un elemento constructivo horizontal se generan unas ondas de vibración que se propagan rápidamente por todo el material, de modo que cuando la energía llega a la cara inferior del elemento horizontal, una parte es reflejada y reenviada a la cara superior y el resto de la energía es transmitida al aire próximo. Así, el aire sometido a una agitación periódica produce un ruido aéreo que se conoce como ruido de impacto. Cuando el nivel de ruido producido en una habitación es causado por el funcionamiento de la máquina de impactos sobre un forjado, éste se denomina entonces "Nivel de ruido de impacto normalizado Ln" . Su valor, que se expresa en decibelios, se determina a partir del nivel medio de la presión acústica medida en el local subyacente Li y las unidades de absorción del recinto, o área de absorción equivalente .Resulta que el nivel de ruido normalizado, que también lo llamaremos estandarizado es, : $R + Ln = 43 + 30 \log f$, (dB)

Expresión que sólo es valida para losas gruesas y forjados de hormigón. El nivel de ruido de impacto normalizado Ln a frecuencias medias, en el espacio receptor subyacente, considerado un aislamiento al ruido aéreo R del elemento separador horizontal, se determinará mediante la siguiente expresión . R + Ln = 135dB(A)

En virtud de esta expresión podemos observar fácilmente que cuanto mayor sea el aislamiento acústico de l forjado R menor será el njivel de ruido de impacto Ln. Esto quiere decir que el peso gravitatorio de la losa inerte absorbe de forma importante parte la energía debida al impacto sonoro contra el suelo.

REQUISITOS ACÚSTICOS DEL CÓDIGO TÉCNICO

Conceptos básicos del DB-HR, [4].

Unidad de uso:

Edificio de viviendas : cada una de las viviendas

TIPOS DE RECINTOS

Hospitales, hoteles, residencias, etc: cada habitación,

incluidos sus anexos

Edificios docentes: cada aula, laboratorio, etc.

Recintos habitables

Edificios residenciales: habitaciones y estancias

Edificios docentes: aulas, bibliotecas y despachos

Edificios sanitarios :quirófanos, habitaciones y salas de

espera

Edificios administrativos: oficinas, despachos, y salas de

reunión

Recintos protegidos

Otros edificios: cocinas, baños, aseos, pasillos, distribuidores y cualquier otro uso asimilable a los anteriores

Recintos no habitables:

Garajes, trasteros, cámaras técnicas, desvanes no acondicionados, y sus zonas comunes

TIPOS DE RECINTOS (II)

Recintos de instalaciones

Los que contienen instalaciones, incluidas las **cajas de ascensores** y los conductos de extracción de los garajes

Recinto de actividad

Recinto con uso diferente al del resto del edificio

 $L_{A,T} > 70dBA$

No es un recinto ruidoso $\rightarrow L_{A,T} < 80dBA$

Recinto ruidoso

Recinto con uso no compatible con recintos protegidos

 $L_{A,T} > 80dBA$

METODOS DE CALCULO Y MAGNITUDES ACÚSTICAS

1. Métodos de cálculo. 1. La Opción simplificada, 2. La Opción General

2. Magnitudes acústicas.

- Índice global de reducción acústica, ponderado A, R_A.

Aislamiento acústico de un elemento constructivo medido en laboratorio.

Es un valor global

-Índice global de reducción acústica aparente, ponderado A, R A'.

Aislamiento acústico de un elemento constructivo medido in situ , incluidas las transmisiones indirectas. Es un valor global.

-Aislamiento acústico a ruido aéreo entre recintos D_{nT}

Diferencia entre los niveles medios de presión sonora entre dos recintos. En general es función de la frecuencia.

-Aislamiento acústico a ruido aéreo entre recintos D_{n,T,A}

Diferencia entre los niveles medios de presión sonora entre dos recintos para un ruido rosa. Es una valoración global.

MAGNITUDES ACÚSTICAS (II)

-Transmisión de ruido de impactos in situ L'nT.W

Valoración global del nivel de ruido estandarizado transmitido en el local receptor cuando el emisor es excitado por una máquina de impactos normalizada.

- -Transmisión de ruido de impactos obtenida en laboratorio L_n
- Nivel de ruido estandarizado transmitido en el local receptor cuando el emisor es excitado por una máquina de impactos normalizada, en condiciones de laboratorio. Los valores se dan en bandas de frecuencias. La valoración global de esta transmisión se nota L_{n.W}

-Reglas mnemotécnicas

L – Nivel de Ruido de

A – Ponderación A

impactos

R – Índice de

nT – estandarizado

reducción acústica

D – diferencia de niveles (o aislamiento n – normalizado

acústico)

K – Índice de reducción w – valoración global

de vibraciones

tr - Ruido exterior dominante de automóviles

REQUISITIOS DE AISLAMIENTO ACÚSTICO A RUIDO AÉREO

R. Protegidos

Misma ud. de uso : tabiquería R_A ≥ 33 dBA

Ud. de uso diferente- R.protegido : D_{nTA} ≥ 50 dBA

Zona común -R. protegido:

Sin compartir $D_{nT,A} \ge 50 \text{ dBA}$

puertas/Ventanas

Compartiendo $R_{A(puerta/ventana)} \ge 33 dBA$

puertas/ventanas $R_{A(muro)} \ge 50 \text{ dBA}$

R. inst./actividad - R. protegido: D_{nTA} ≥ 55 dBA

Exterior – R. protegido : D_{2m.nT.SYt} ≥ valores tabla 2.1

Tabla 2.1 Valores de aislamiento acústico a ruido aéreo, D_{2m,nT,Atr}, en dBA, entre un recinto protegido y el exterior, en función del índice de ruido día, L_d.

	Uso del edificio			
L _d dBA	Residencial y hospitalario		Cultural, sanitario ⁽¹⁾ , docente y ad- ministrativo	
	Dormitorios	Estancias	Estancias	Aulas
$L_d \le 60$	30	30	30	30
$60 < L_d \leq 65$	32	30	32	30
$65 < L_d \le 70$	37	32	37	32
$70 < L_d \le 75$	42	37	42	37
L _d > 75	47	42	47	42

REQUISITOS DE AISLAMIENTO ACÚSTICO A RUIDO AÉREO (II)

R.habitables

Misma ud. de uso : tabiquería R_A ≥ 33 dBA

R. habitable - R. habitable de otra unidad de uso : $D_{nT,A} \ge 45 \text{ dBA}$

Zona común - R. habitable:

Sin compartir puertas/Ventanas $D_{nT,A} \ge 50 \text{ dBA}$

Compartiendo puertas/ventanas

 $R_{A(puerta/ventana)} \ge 33 \text{ dBA}$ $R_{A(muro)} \ge 50 \text{ dBA}$

R. inst./actividad - R.habitable : D_{nT.A} ≥ 45 dBA

Exterior - R. habitable : No hay requisito

Entre edificios

Cada uno de los cerramientos de una medianera debe cumplir

 $D_{2m,nT,Atr}\!\geq 40~\text{dBA}$, o bien

El conjunto de los cerramientos de una medianera debe cumplir

 $D_{nT,A} \ge 50 \text{ dBA}$

REQUISITO DE AISLAMIENTO A RUIDO DE **IMPACTOS**

R. protegido – Ud.de uso diferente $L'_{nT,w} \le 65 \text{ dBA}$ Zona común – R. protegido (Excepto colindantes horizontalmente con escalera en zona común) : L'_{nT,w} ≤ 65 dBA

R. instalación/actividad – R. protegido L'_{nT.w} ≤ 60 dBA

REQUISITOS DE TIEMPO DE REVERBERACIÓN

TIPO DE ESTANCIA	VOLUMEN	OCUPACIÓN	TIEMPO DE REVERBERACIÓN
Aulas y salas de	V<350m ³	Vacíos , sin butacas	≤0.7 s
conferencias		Vacíos, con butacas	≤0.5 s
Comedores y restaurantes	cualquiera	Vacíos	≤0.9 s

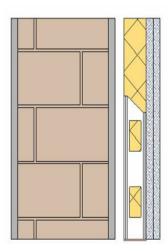
En edificios residenciales y docentes, las zonas comunes que comparten puerta con recintos habitables \rightarrow A \geq 0.2

RESUMEN DE LOS REQUISITOS DE AISLAMIENTO ACÚSTICO

				REQUISITO A RUIDO AÉRE RECIN PROTEGIDO		REQUISITOS A RUIDO DE IMPACTOS A CUMPLIR EN RECINTOS PROTEGIDO
	Mnim	na Ud de uso		R _A ≥ 33	R _A ≥ 33 dBA	
	Otra	ud. de uso		D _{nT,A} ≥ 50 dBA	D _{nT,A} ≥ 45 dBA	L′ _{nT,w} ≤ 65 dBA
	Zona común	Sin puert	tas o ventanas	D _{nT,A} ≥ 50 dBA	D _{nT,A} ≥ 45 dBA	L' _{nT,w} ≤ 65 dBA (Excepto
E		Con puertas o ventanas	Puertas/Ventanas	R _A ≥ 30 dBA	$R_A \ge 20 \text{ dBA}$	colindantes horizontalmente con escalera en zona común)
RUIDO GENERADO DESDE			Muro	R _A ≥ 50 dBA	R _A ≥50 dBA	
DOG!	Recintos de ins	talaciones o actividad	d	D _{nT,A} ≥ 55 dBA	D _{nT,A} ≥ 45 dBA	L′ _{nT,w} ≤ 60 dBA
RU	Exterior		D _{2m,nY,SYt} ≥ valores tabla 2.1	Sin exigencia	Sin exigencia	
	Otro edificio medianero		D _{2m,nT,Atr} ≥ 40 dBA de cada m dBA del cor		Sin exigencia	

EJEMPLOS DE CALCULO. OPCION SIMPLIFICADA

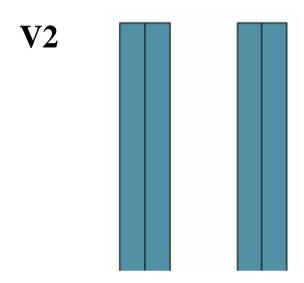
1. Métodos de cálculo. 1. dBInsul simplificado V1



- 1. Gero 200 mm enfoscado por ambas caras con 15 mm de mortero
- 2. Doble placa de yeso laminado tipo Fermacell 15+15 mm con una cámara de aire de 70 mm en la que se incluye una fibra mineral de 50 mm.

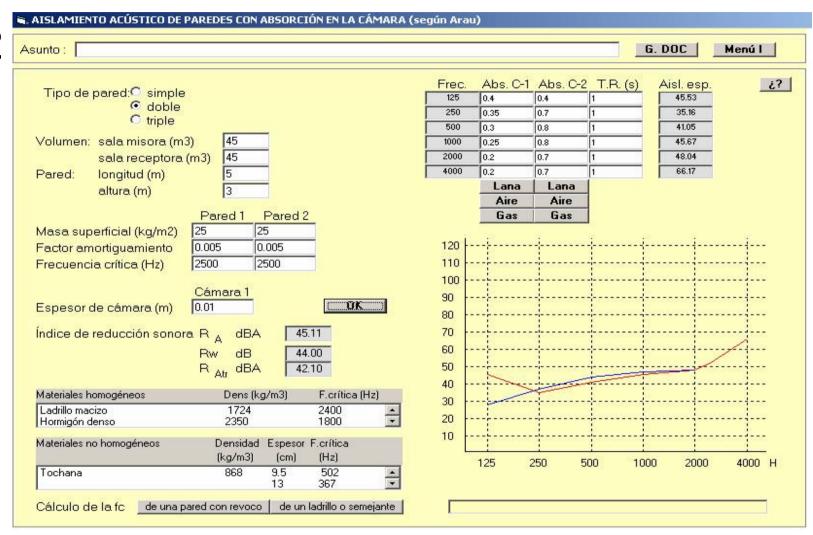
V1

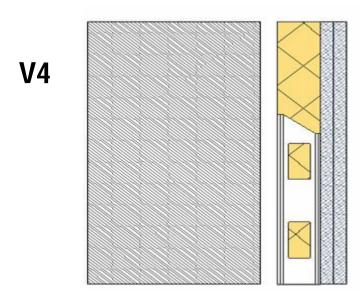
Identificación: Indique la opción: C horizontal + capa protectora superior C horizontal + capa protectora inferior C horizontal + capa protectora a un lado C vertical + 1 capa protectora a un lado C vertical + 2 capas protectora a un lado C vertical + 1 capa protectora en ambos lados Trasdosado de la protección 1 C Categoría 1 C Categoría 2 C Categoría 3 C Categoría 4 Situar el cursor sobre la categoría para ver su definición. Debe aceptar la configuración y después introducir los datos y calcular. ACEPTAR CONFIGURACIÓN El orden de las paredes, viene definido por el sentido de transmisión del ruido, desde el emisor hasta el receptor. Masa del elemento base (kg/m2) [241 33 Pared 1 Pared 2 Pared 3 Pared 4 Pared 4 Pared 5 Pared 5 Pared 6 Pared 6 Pared 7 Pared 7 Pared 7 Pared 7 Pared 7 Pared 8 Pared 8 Pared 9 Pared	SIMPLIFICADO.	
Indique la opción: C horizontal + capa protectora superior C horizontal + capa protectora inferior C horizontal + capa protectora superior e inferior C vertical + 1 capa protectora a un lado C vertical + 1 capa protectora superior e inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora superioral en inferior C vertical + 1 capa protectora s	Identificación:	Menú I
ACEPTAR CONFIGURACION El orden de las paredes, viene definido por el sentido de transmisión del ruido, desde el emisor hasta el receptor. Masa del elemento base (kg/m2) Pared 1 Pared 2 Masa superficial (kg/m2) Factor amortiguamiento Frecuencia crítica (Hz) Pared 1 0.005 0.005 Frecuencia crítica (Hz) Cámara 1 Espesor de cámara (m) y material de relleno C Lana C Aire C Gas	Indique la opción: C horizontal + capa protectora superior C horizontal + capa protectora • vertical + 1 capa protectora a un lado C vertical + 2 capas protectora	oras a un lado 🥠 vertical + 1 capa protectora en ambos lados
Masa superficial (kg/m2) Factor amortiguamiento Frecuencia crítica (Hz) Cámara 1 Espesor de cámara (m) y material de relleno C Aire G Gas	ACEPTAR CONFIGURACIÓN El orden de las paredes, viene definido por el sentido de transmisión del ruido, desde el emisor hasta el receptor. Masa del elemento base (kg/m2) 241	Volumen: sala emisora (m3) 45 Pared: longitud (m) 5
valores limite: Alsiamiento acustico fuldo aereo D nT. A 45	Masa superficial (kg/m2) Factor amortiguamiento 0.005 0.005 Frecuencia crítica (Hz) 255 2666 Cámara 1 Espesor de cámara (m) y material de relleno • Lana • Aire • Gas	Índice de reducción del elemento base R A Aislamiento acústico según p. múltiple R 75.74



- 1. Vidrio laminar 5+5 mm
- 2. Cámara 10 mm con gas argón
- 3. Vidrio laminar 5+5 mm

V2



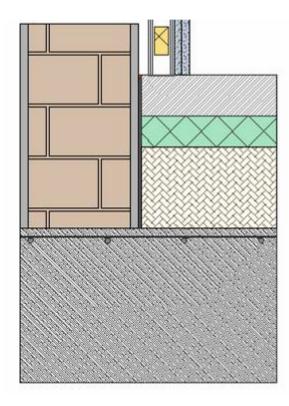


- 1. Muro hormigón 200 mm
- 2. Doble placa de yeso laminado tipo Fermacell 15+15 mm con una cámara de aire de 70 mm en la que se incluye una fibra mineral de 50 mm.



SIMPLIFICADO.	_ID X
Identificación:	Menú I
Atención: Indique la opción: C horizontal + capa protectora superior C horizontal + capa protector vertical + 1 capa protectora a un lado C vertical + 2 capas protect Trasdosado de la protección 1 C Categoría 1 C Categoría 2 C Categoría 3 C Ca	
Debe aceptar la configuración y después introducir los datos y calcular. ACEPTAR CONFIGURACION El orden de las paredes, viene definido por el sentido de transmisión del ruido, desde el emisor hasta el receptor. Masa del elemento base (kg/m²) Pared 1 Pared 2	Dimensiones Mat. homogéneos Mat. no homogéneos Revocos Volumen: sala emisora (m3) 45 Pared: longitud (m) 5 altura (m) 3
Masa superficial (kg/m2) 500 33 Factor amortiguamiento 0.005 0.005 Frecuencia crítica (Hz) 90 2666 Cámara 1 Espesor de cámara (m) 0.07 y material de relleno	RESULTADOS Índice de reducción del elemento base R _A Aislamiento acústico según p. múltiple R Mejora del índice de reducción del Trasdosado △R _A 21.52

H1



- 1. Pared perimetral
- 2. Polietileno reticulado 5 mm en forma de bañera en toda la banda perimetral para desvincular el suelo flotante de la estructura. Sellado con sikaflex en los extremos superiores
- 3. Capa de mortero 80 mm listo para acabado
- 4. Poliuretano aglomerado 50 mm protegido con film PVC
- 5. Recrecido de arena o ladrillo
- 6. Losa de hormigón 300 mm

H1

SIMPLIFICADO.	<u>-10</u>
Identificación:	Menú I
Atención: Indique la opción: horizontal + capa protectora superior horizontal + capa protectora un lado vertical + 2 capas protectora un lado un	
Debe aceptar la configuración y después introducir los datos y calcular. ACEPTAR CONFIGURACIÓN El orden de las paredes, viene definido por el sentido de transmisión	Dimensiones Mat. homogéneos Mat. no homogéneos Revocos Volumen: sala emisora (m3) 45 Pared: longitud (m) 5
del ruido, desde el emisor hasta el receptor. Masa del elemento base (kg/m2) 906 Pared 1 Pared 2 Masa superficial (kg/m2) 906 188 Factor amortiguamiento 0.005 0.005 Frecuencia crítica (Hz) 60 225	RESULTADOS Índice de reducción del elemento base R _A 69.43
Cámara 1 Espesor de cámara (m) y material de relleno Lana C Aire C Gas	Aislamiento acústico según p. múltiple R 91.84 Mejora índice reducción \triangle R $_{A}$ = R $_{A}$ 22.41 Mejora índice reducción Suelo flotante \triangle R 22.41 Mejora índice reducción Techo suspendido \triangle R 20.50 Nivel de ruido de impacto elemento base L $_{W}$ 60.50
Valores límite: Aislamiento acústico ruido aéreo D nT, A Nivel de ruido de impacto L' nT, w	Mejora índice ruido de impacto △ L W (valor prescrito)