#### Istituto Giordano S.p.A.



Via Rossini, 2 - 478 | 4 Bellaria-Igea Marina (RN) - İtalia
Tel. +39 054 | 343030 - Fax +39 054 | 345540
istitutogiordano@giordano.it - www.giordano.it
PEC: ist-giordano@legalmail.it
Cod. Fisc./Part. IVA: 00 549 540 409 - Cap. Soc. € 1.500.000 i.v.
R.E.A. c/o C.C.I.A.A. (RN) 156766
Registro Imprese di Rimini n. 00 549 540 409

# **RAPPORTO DI CONVALIDA N. 333245**

(Questo documento si basa sul rapporto di prova n. 331781 emesso da Istituto Giordano in data 26/02/2016)

Luogo e data di emissione: Bellaria-Igea Marina - Italia, 27/04/2016

Committente: ACRO TEXTURE S.p.A. - Via Francesco Giordani, 42 - 80122 NAPOLI (NA) - Italia

Data della richiesta della prova: 22/01/2016

Numero e data della commessa: 68907, 26/01/2016

Data del ricevimento del campione: 22/02/2016

Data dell'esecuzione della prova: dal 22/02/2016 al 25/02/2016

Oggetto della prova: determinazione delle caratteristiche di comfort termico e visivo di tessuti se-

condo la norma UNI EN 14501:2006

Luogo della prova: Istituto Giordano S.p.A. - Via Erbosa, 82/84 - 47043 Gatteo (FC) - Italia

Identificazione del campione in accettazione: n. 2016/0350

### Denominazione del campione\*.

Il campione sottoposto a prova è denominato "SONORA REFLEX", "SONORA ETAMINE", "SONORA CELL" e "TWILL REFLEX".

(\*) secondo le dichiarazioni del Committente.

Comp. AV Revis. DZ Il presente rapporto di convalida è composto da n. 27 fogli.
Il presente documento convalida ed estende tutti i dati numerici e descrittivi
del rapporto di prova di riferimento.

Foglio n. 1 di 27



# Descrizione del campione\*.

Il campione sottoposto a prova è costituito da n. 17 porzioni di tessuto 100 % poliestere, raggruppate in n. 4 categorie. In particolare, sono state analizzate le seguenti tipologie:

- SONORA REFLEX art 15446;
- SONORA REFLEX art 15445;
- SONORA REFLEX art 15448;
- SONORA REFLEX art 15443;
- SONORA REFLEX art 15447;
- SONORA REFLEX art 15444;
- SONORA ETAMINE art 15425;
- SONORA ETAMINE art 15426;
- SONORA ETAMINE art 15427;
- SONORA ETAMINE art 15428;
- SONORA ETAMINE art 15429;
- SONORA ETAMINE art 15430;
- SONORA CELL art 15413;
- SONORA CELL art 15414;
- SONORA CELL art 15415;
- TWILL REFLEX art 15449;
- TWILL REFLEX art 15450.











Fotografie del campione.

### Riferimenti normativi.

La prova è stata eseguita secondo le prescrizioni delle seguenti norme:

- UNI EN 14501:2006 del 09/02/2006 "Tende e chiusure oscuranti Benessere termico e visivo Caratteristiche prestazionali e classificazione";
- UNI EN 14500:2008 del 25/09/2008 "Tende e chiusure oscuranti Benessere termico e visivo Metodi di prova e di calcolo";
- UNI EN 13363-1:2008 del 13/03/2008 "Dispositivi di protezione solare in combinazione con vetrate Calcolo della trasmittanza solare e luminosa - Parte 1: Metodo semplificato";
- UNI EN 410:2011 del 10/03/2011 "Vetro per edilizia Determinazione delle caratteristiche luminose e solari delle vetrate";
- EN 13561:2015 del 15/02/2015 "External blinds and awnings Performance requirements including safety".



### Descrizione delle provette.

Dal campione in sono state ricavate, mediante taglio, n.3 provette di dimensioni 70 mm × 70 mm circa per ciascuna tipologia di tessuto.

Le proprietà ottiche sono state determinate sulle suddette provette.

### Apparecchiatura di prova.

Per l'esecuzione della prova è stato utilizzato uno spettrofotometro modello "Lambda 9" della ditta Perkin-Elmer per misure negli intervalli spettrali ultravioletto/visibile/vicino infrarosso, corredato di sfera integrante da 60 mm modello "B013-9941".

### Modalità della prova.

È stata effettuata la misura dei fattori spettrali di trasmissione totale (normale/emisferica), di trasmissione diffusa (normale/diffusa) e di riflessione del campione, seguendo il procedimento descritto nella norma UNI EN 14500, metodo di prova B. La misura dello spettro di riflessione è stata eseguita con angolo di incidenza 8°, utilizzando come riferimento il campione per riflessione diffusa SRS-99-010. Per maggior chiarezza riportiamo qui di seguito la simbologia utilizzata per indicare le caratteristiche determinate:

Fattori ottici e termici	Simbolo
Fattore di trasmissione luminosa con geometria normale/emisferica del campione	$\tau_{v,n\text{-}h}$
Fattore di trasmissione luminosa con geometria normale/normale del campione	$\tau_{\text{v,n-n}}$
Fattore di trasmissione luminosa con geometria normale/diffusa del campione	$\tau_{v,n-dif}$
Fattore di trasmissione solare diretta con geometria normale/emisferica del campione	$\tau_{\text{e,n-h}}$
Fattore di trasmissione solare diretta con geometria normale/normale del campione	$ au_{e,n-n}$
Fattore di trasmissione UV con geometria normale/emisferica del campione	$\tau_{\text{UV,n-h}}$
Fattore di trasmissione luminosa con geometria diffusa/emisferica del campione	$\tau_{v,dif-h}$
Fattore di riflessione luminosa con geometria normale/emisferica del campione	$\rho_{v,n-h}$
Fattore di riflessione solare con geometria normale/emisferica del campione lato esterno	$\rho_{e,n\text{-}h}$
Fattore di riflessione solare con geometria normale/emisferica del campione lato interno	$ ho'_{\text{e,n-h}}$
Fattore di assorbimento luminoso con geometria normale/emisferico del campione	$lpha_{v,n-h}$



Fattori ottici e termici	Simbolo
Fattore di assorbimento solare con geometria normale/emisferico del campione	$lpha_{e,n ext{-}h}$
Fattore di trasmissione solare diretta del campione in combinazione con la vetrata	$ au_{e,tot}$
Fattore solare del campione in combinazione con la vetrata	g <sub>tot</sub>
Fattore di trasferimento secondario del calore del campione in combinazione con la vetrata	q <sub>i,tot</sub>
Fattore di schermatura solare del campione	F <sub>C</sub>

**Note:** – il pedice "tot" indica che la grandezza è riferita al campione in combinazione con la vetrata;

- il fattore solare o trasmittanza di energia solare totale è definito come g =  $\tau_e$  +  $q_i$ ;
- il fattore di schermatura solare è definito come  $F_C = g_{tot}/g$ . Esso dipende dalle caratteristiche del campione, dal tipo di installazione (esterno alla vetrata, interno alla vetrata o integrato nella vetrata) e dalle caratteristiche della vetrata;
- tutti i risultati sono stati arrotondati a due cifre significative, fermandosi alla quarta cifra decimale.
   La classificazione è stata effettuata considerando i risultati con due cifre decimali, in accordo alla norma UNI EN 410 paragrafo 5.

#### Determinazione dei fattori di trasmissione, di riflessione e assorbimento del campione.

I fattori di trasmissione luminosa " $\tau_{v,n-h}$ " e di riflessione luminosa " $\rho_{v,n-h}$ " sono stati determinati secondo l'illuminante D65, seguendo la procedura descritta nella norma UNI EN 410 e utilizzando la distribuzione spettrale riportata in tabella 1 della stessa norma.

I fattori di trasmissione solare diretta " $\tau_{e,n-h}$ " e di riflessione solare " $\rho_{e,n-h}$ " sono stati calcolati secondo la norma UNI EN 410 utilizzando la distribuzione spettrale relativa della radiazione solare (diretta + diffusa) per massa d'aria = 1 riportata in tabella 2 della stessa norma.

Il fattore di trasmissione UV " $\tau_{\text{UV},\text{n-h}}$ " è stato determinato secondo la procedura descritta nella norma UNI EN 410 e utilizzando la distribuzione spettrale della radiazione UV riportata in tabella 3 della stessa norma.

I fattori di assorbimento luminoso " $\alpha_{v,n-h}$ " e solare " $\alpha_{e,n-h}$ " sono stati ricavati dai valori del fattore di trasmissione e del fattore di riflessione, mediante le seguenti relazioni:

$$\alpha_{v,n-h} = 1 - \tau_{v,n-h} - \rho_{v,n-h}$$

$$\alpha_{e,n-h}$$
 = 1 -  $\tau_{e,n-h}$  -  $\rho_{e,n-h}$ 



#### Determinazione delle caratteristiche di comfort termico.

Le caratteristiche di comfort termico del campione in combinazione con la vetrata (quali il fattore solare " $g_{tot}$ ", il fattore di trasferimento secondario del calore " $q_{i,tot}$ " e il fattore di schermatura solare " $F_{c}$ ") sono state determinate in accordo ai paragrafi 5.2 e 5.3 della norma UNI EN 14501, considerando il campione in tre diverse condizioni di installazione (esterno alla vetrata, interno alla vetrata, integrato nella vetrata) e in combinazione con quattro differenti vetrate di riferimento le cui caratteristiche, riportate in Appendice A della stessa norma, sono le seguenti:

Vetrata di riferimento	Descrizione	Fattore solare "g"
А	Vetro singolo chiaro 4 mm	0,85
В	Vetrata doppia chiara 4-12-4 con intercapedine d'aria	0,76
С	Vetrata doppia 4-16-4 con intercapedine di gas argon e con rivestimento basso emissivo sulla superficie esterna del vetro interno	0,59
D	Vetrata doppia riflettente 4-16-4 con intercapedine di gas argon e con rivestimento basso emissivo sulla superficie interna della lastra esterna	0,32

In particolare per il calcolo del fattore solare " $g_{tot}$ " e del fattore di trasmissione solare diretta " $\tau_{e,tot}$ ", del campione in combinazione con la vetrata, si è fatto riferimento alla norma UNI EN 13363-1. Nel caso in cui si considera il campione integrato nella vetrata, il metodo di calcolo proposto al paragrafo 5.3 della norma UNI EN 13363-1 è applicabile solo alle vetrate B e C definite in Appendice A della norma UNI EN 14501.

Il fattore di trasmissione solare diretta con geometria normale/normale " $\tau_{e,n-n}$ " del campione è stato determinato secondo il metodo di prova descritto al paragrafo 7.5.3 della norma UNI EN 14500.

Riportiamo di seguito la definizione delle classi per le caratteristiche di comfort termico secondo la tabella 1 della norma UNI EN 14501.

	Influenza sul comfort termico									
Classe	0	1	2	3	4					
	Effetto molto piccolo	Effetto piccolo	Effetto moderato	Effetto buono	Effetto molto buono					

**Nota:** come previsto al paragrafo 5.2.1 della norma UNI EN 14501, per la designazione di un campione (indipendente dal tipo di installazione) deve essere usato il "g<sub>tot</sub>" valutato con la vetrata di riferimento di tipo C.



#### Determinazione delle caratteristiche di comfort visivo.

Sono state prese in considerazione le caratteristiche di comfort visivo riportate al paragrafo 6 della norma UNI EN 14501.

Il controllo del bagliore, la privacy notturna, il contatto visivo con l'esterno e l'utilizzazione della luce diurna e sono state determinate rispettivamente secondo i paragrafi 6.3, 6.4, 6.5 e 6.6 della norma UNI EN 14501 e classificate rispetto alle tabelle 8, 9, 10 e 11 della norma UNI EN 14501.

Il fattore di trasmissione luminoso con geometria normale/normale " $\tau_{v,n-n}$ " del campione è stato determinato secondo il metodo di prova descritto al paragrafo 7.5.3 della norma UNI EN 14500.

Riportiamo qui di seguito la definizione delle classi per le caratteristiche di comfort visivo secondo la tabella 5 della norma UNI EN 14501.

	Influenza sul comfort visivo								
Classe	Classe 0		2	3	4				
	Effetto molto piccolo	Effetto piccolo	Effetto moderato	Effetto buono	Effetto molto buono				

#### Determinazione del coefficiente di apertura.

Il coefficiente di apertura " $C_o$ ", rappresenta la frazione di superficie aperta rispetto alla superficie totale del tessuto. Nel caso di tessuti opachi, come indicato nell'appendice B della norma UNI EN 14500, il valore del fattore di trasmissione luminosa con geometria normale/normale " $\tau_{v,n-n}$ ", può essere considerato rappresentativo della frazione di superficie aperta presente nei tessuti sottoposti a prova e quindi " $C_o$ " può essere approssimato con " $\tau_{v,n-n}$ ".

### Condizioni ambientali al momento della prova.

Temperatura ambiente	(19 ± 1) °C
Umidità relativa	(55 ± 5) %



# Risultati della prova.

# Determinazione dei fattori di trasmissione e di riflessione.

Campione	τ <sub>e,n-h</sub>	τ <sub>v,n-h</sub>	τ <sub>υν,n-h</sub>	ρ <sub>e,n-h</sub>	ρ' <sub>e,n-h</sub>	$\rho_{v,n-h}$	Œ <sub>e,n-h</sub>	α <sub>v,n-h</sub>
SONORA REFLEX art 15446	0,00	0,00	0,00	0,45	0,32	0,46	0,55	0,54
SONORA REFLEX art 15445	0,00	0,00	0,00	0,45	0,32	0,46	0,55	0,54
SONORA REFLEX art 15448	0,00	0,00	0,00	0,45	0,065	0,45	0,55	0,54
SONORA REFLEX art 15443	0,00	0,00	0,00	0,45	0,17	0,46	0,55	0,54
SONORA REFLEX art 15447	0,00	0,00	0,00	0,45	0,25	0,46	0,55	0,54
SONORA REFLEX art 15444	0,00	0,00	0,00	0,45	0,42	0,46	0,55	0,54
SONORA ETAMINE art 15425	0,33	0,33	0,28	0,62	0,62	0,63	0,048	0,045
SONORA ETAMINE art 15426	0,35	0,37	0,17	0,58	0,58	0,60	0,075	0,038
SONORA ETAMINE art 15427	0,28	0,25	0,11	0,56	0,56	0,55	0,16	0,20
SONORA ETAMINE art 15428	0,32	0,28	0,16	0,51	0,51	0,47	0,18	0,24
SONORA ETAMINE art 15429	0,26	0,20	0,11	0,49	0,49	0,43	0,25	0,37
SONORA ETAMINE art 15430	0,22	0,092	0,079	0,44	0,44	0,25	0,35	0,66
SONORA CELL art 15413	0,29	0,28	0,23	0,64	0,64	0,65	0,074	0,075
SONORA CELL art 15414	0,30	0,31	0,087	0,60	0,60	0,63	0,093	0,060
SONORA CELL art 15415	0,24	0,21	0,054	0,57	0,57	0,56	0,18	0,23
TWILL REFLEX art 15449	0,27	0,26	0,23	0,69	0,69	0,70	0,036	0,040
TWILL REFLEX art 15450	0,29	0,29	0,13	0,69	0,69	0,71	0,022	0,0010



# Determinazione delle caratteristiche di comfort termico.

COMFORT TERMICO - CAMPIONE ESTERNO ALLA VETRATA										
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale		Fattore di trasferimento secondario del calore q <sub>i,tot</sub>		Fattore di trasmissione solare diretto $\tau_{\rm e,tot}$	Fattore di schermatura solare F <sub>C</sub>			
		valore	classe	valore	classe	valore	valore			
	Α	0,12	3	0,12	2	0,00	0,14			
CONODA	В	0,085	4	0,085	3	0,00	0,11			
SONORA REFLEX art 15446	С	0,048	4	0,048	3	0,00	0,082			
ait 13440	D	0,045	4	0,045	3	0,00	0,14			
	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione so	olare diretta, clas	se 4			
	Α	0,12	3	0,12	2	0,00	0,14			
CONODA	В	0,085	4	0,085	3	0,00	0,11			
SONORA REFLEX art 15445	С	0,048	4	0,048	3	0,00	0,082			
uit 13443	D	0,045	4	0,045	3	0,00	0,14			
	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione so	olare diretta, clas	se 4			
	Α	0,12	3	0,12	2	0,00	0,14			
SONORA	В	0,085	4	0,085	3	0,00	0,11			
REFLEX art 15448	С	0,048	4	0,048	3	0,00	0,082			
uit 13440	D	0,045	4	0,045	3	0,00	0,14			
	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione so	olare diretta, clas	se 4			



COMFORT TERMICO - CAMPIONE ESTERNO ALLA VETRATA										
Campione	Vetrate di riferimento		lare totale	trasfer secon		Fattore di trasmissione solare diretto	Fattore di schermatura solare			
				<b>q</b> <sub>i,</sub>	tot	τ <sub>e,tot</sub>	F <sub>c</sub>			
		valore	classe	valore	classe	valore	valore			
	Α	0,12	3	0,12	2	0,00	0,14			
SONORA	В	0,085	4	0,085	3	0,00	0,11			
REFLEX art 15443	С	0,048	4	0,048	3	0,00	0,082			
	D	0,045	4	0,045	3	0,00	0,14			
	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione s	olare diretta, clas	se 4			
	А	0,12	3	0,12	2	0,00	0,14			
CONODA	В	0,085	4	0,085	3	0,00	0,11			
SONORA REFLEX art 15447	С	0,048	4	0,048	3	0,00	0,082			
art 13447	D	0,045	4	0,045	3	0,00	0,14			
	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione s	olare diretta, clas	se 4			
	Α	0,12	3	0,12	2	0,00	0,14			
CONODA	В	0,085	4	0,085	3	0,00	0,11			
SONORA REFLEX art 15444	С	0,048	4	0,048	3	0,00	0,082			
ait 13444	D	0,045	4	0,045	3	0,00	0,14			
	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione s	olare diretta, clas	se 4			



COMFORT TERMICO - CAMPIONE ESTERNO ALLA VETRATA										
Campione	Vetrate di riferimento		lare totale	Fattore di trasferimento secondario del calore		Fattore di trasmissione solare diretto	Fattore di schermatura solare F <sub>C</sub>			
		valore	classe	valore	classe	τ <sub>e,tot</sub> valore	valore			
	Α	0,31	2	0,023	4	0,29	0,36			
	В	0,28	2	0,033	3	0,25	0,37			
SONORA ETAMINE	С	0,22	2	0,025	4	0,20	0,37			
art 15425	D	0,15	2	0,038	3	0,11	0,45			
	$"\tau_{e,n-n}" = 0,016$ -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4									
	А	0,33	2	0,031	3	0,30	0,39			
	В	0,30	2	0,041	3	0,26	0,40			
SONORA ETAMINE	С	0,24	2	0,032	3	0,21	0,40			
art 15426	D	0,16	2	0,044	3	0,11	0,49			
	"τ <sub>e</sub>	, <sub>n-n</sub> " = 0,023	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4			
	Α	0,29	2	0,047	3	0,24	0,34			
CONODA	В	0,26	2	0,049	3	0,21	0,34			
SONORA ETAMINE art 15427	С	0,20	2	0,035	3	0,16	0,33			
	D	0,13	3	0,044	3	0,089	0,41			
	"τ <sub>e,</sub> ,	n-n" = 0,0060	) -> Protezio	one dalla tra	asmissione	solare diretta, cla	asse 4			



COMFORT TERMICO - CAMPIONE ESTERNO ALLA VETRATA										
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale		trasferimento secondario		Fattore di trasmissione solare diretto $\tau_{\rm e,tot}$	Fattore di schermatura solare F <sub>C</sub>			
		valore	classe	valore	classe	valore	valore			
	Α	0,33	2	0,053	3	0,27	0,38			
CONODA	В	0,29	2	0,057	3	0,23	0,38			
SONORA ETAMINE art 15428	С	0,22	2	0,044	3	0,18	0,38			
ait 13426	D	0,15	2	0,051	3	0,10	0,47			
	" $\tau_{e,n-n}$ " = 0,019 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4									
	Α	0,29	2	0,065	3	0,22	0,34			
CONODA	В	0,26	2	0,062	3	0,19	0,34			
SONORA ETAMINE art 15429	С	0,19	2	0,045	3	0,15	0,33			
ait 13423	D	0,13	3	0,051	3	0,082	0,42			
	"τ <sub>e</sub>	, <sub>n-n</sub> " = 0,014	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4			
	Α	0,27	2	0,085	3	0,19	0,32			
CONODA	В	0,23	2	0,075	3	0,16	0,31			
SONORA ETAMINE art 15430	С	0,17	2	0,053	3	0,12	0,29			
ait 13430	D	0,12	3	0,055	3	0,067	0,38			
	"τ <sub>e</sub>	, <sub>n-n</sub> " = 0,021	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4			



COMFORT TERMICO - CAMPIONE ESTERNO ALLA VETRATA										
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale  gtot		trasfer secon del c		Fattore di trasmissione solare diretto $\tau_{\rm e,tot}$	Fattore di schermatura solare F <sub>C</sub>			
		valore	classe	valore	classe	valore	valore			
	Α	0,28	2	0,027	4	0,25	0,32			
	В	0,25	2	0,033	3	0,22	0,33			
SONORA CELL art 15413	С	0,20	2	0,024	4	0,17	0,33			
	D	0,13	3	0,035	3	0,095	0,40			
	"τ <sub>e,</sub> ,	<sub>n-n</sub> " = 0,0049	) -> Protezio	one dalla tra	asmissione	solare diretta, cla	asse 4			
	Α	0,30	2	0,032	3	0,26	0,35			
	В	0,27	2	0,039	3	0,23	0,35			
SONORA CELL art 15414	С	0,21	2	0,029	4	0,18	0,35			
	D	0,14	3	0,040	3	0,099	0,43			
	<b>"</b> τ <sub>e,</sub>	<sub>n-n</sub> " = 0,0063	3 -> Protezio	one dalla tra	asmissione	solare diretta, cla	asse 4			
	Α	0,26	2	0,049	3	0,21	0,31			
	В	0,23	2	0,049	3	0,18	0,30			
SONORA CELL art 15415	С	0,18	2	0,034	3	0,14	0,30			
	D	0,12	3	0,041	3	0,079	0,38			
	"τ <sub>e,</sub> ,	<sub>n-n</sub> " = 0,0025	5 -> Protezio	one dalla tra	asmissione	solare diretta, cla	asse 4			



COMFORT TERMICO - CAMPIONE ESTERNO ALLA VETRATA									
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale  gtot		Fattore di trasferimento secondario del calore q <sub>i,tot</sub>		Fattore di trasmissione solare diretto $\tau_{\rm e,tot}$	Fattore di schermatura solare F <sub>C</sub>		
		valore	classe	valore	classe	valore	valore		
	Α	0,26	2	0,017	4	0,24	0,30		
	В	0,23	2	0,025	4	0,21	0,31		
TWILL REFLEX art 15449	С	0,18	2	0,017	4	0,17	0,31		
	D	0,12	3	0,029	4	0,092	0,38		
	"τ <sub>e,</sub> ,	<sub>n-n</sub> " = 0,0022	2 -> Protezio	one dalla tra	asmissione :	solare diretta, cla	asse 4		
	Α	0,27	2	0,015	4	0,25	0,32		
	В	0,24	2	0,024	4	0,22	0,32		
TWILL REFLEX art 15450	С	0,19	2	0,016	4	0,18	0,33		
	D	0,13	3	0,029	4	0,097	0,39		
		= 0,0040	) -> Protezio	one dalla tra	asmissione :	solare diretta, cla	asse 4		



COMFORT TERMICO - CAMPIONE INTERNO ALLA VETRATA									
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale		Fatto trasfer secon del c	dario	Fattore di trasmissione solare diretto	Fattore di schermatura solare		
				q <sub>i,</sub>	tot	$ au_{e,tot}$	F <sub>c</sub>		
		valore	classe	valore	classe	valore	valore		
	Α	0,45	1	0,45	0	0,00	0,53		
SONORA	В	0,46	1	0,46	0	0,00	0,61		
REFLEX art 15446	С	0,42	1	0,42	0	0,00	0,71		
uit 13440	D	0,27	2	0,27	1	0,00	0,84		
	" $\tau_{e,n-n}$ " = 0,00 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4								
	Α	0,45	1	0,45	0	0,00	0,53		
CONODA	В	0,46	1	0,46	0	0,00	0,61		
SONORA REFLEX art 15445	С	0,42	1	0,42	0	0,00	0,71		
uit 13443	D	0,27	2	0,27	1	0,000	0,84		
	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione so	olare diretta, clas	se 4		
	Α	0,45	1	0,45	0	0,00	0,53		
SONORA	В	0,46	1	0,46	0	0,00	0,61		
SONORA REFLEX art 15448	С	0,42	1	0,42	0	0,00	0,71		
art 13440	D	0,27	2	0,27	1	0,00	0,84		
	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione so	olare diretta, clas	se 4		



COMFORT TERMICO - CAMPIONE INTERNO ALLA VETRATA									
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale		trasfer secon del c	ore di imento ndario alore	Fattore di trasmissione solare diretto $\tau_{\rm e,tot}$	Fattore di schermatura solare F <sub>c</sub>		
		valore	classe	valore	classe	valore	valore		
	Α	0,45	1	0,45	0	0,00	0,53		
	В	0,46	1	0,46	0	0,00	0,61		
SONORA REFLEX art 15443	С	0,42	1	0,42	0	0,00	0,71		
art 15445	D	0,27	2	0,27	1	0,00	0,84		
	" $ au_{\text{e,n-n}}$ " = 0,00 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4								
	А	0,45	1	0,45	0	0,00	0,53		
CONODA	В	0,46	1	0,46	0	0,00	0,61		
SONORA REFLEX art 15447	С	0,42	1	0,42	0	0,00	0,71		
ait 13447	D	0,27	2	0,27	1	0,00	0,84		
	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione s	olare diretta, clas	sse 4		
	А	0,45	1	0,45	0	0,00	0,53		
CONODA	В	0,46	1	0,46	0	0,00	0,61		
SONORA REFLEX art 15444	С	0,42	1	0,42	0	0,00	0,71		
ait 13777	D	0,27	2	0,27	1	0,00	0,84		
	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione s	olare diretta, clas	sse 4		



COMFORT TERMICO - CAMPIONE INTERNO ALLA VETRATA									
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale		Fatto trasfer secon del c q <sub>i</sub>	imento Idario	Fattore di trasmissione solare diretto $\tau_{e,tot}$	Fattore di schermatura solare F <sub>C</sub>		
		valore	classe	valore	classe	valore	valore		
	А	0,39	1	0,11	2	0,29	0,46		
CONODA	В	0,40	1	0,15	2	0,25	0,52		
SONORA ETAMINE art 15425	С	0,37	1	0,18	2	0,19	0,63		
art 13423	D	0,26	2	0,14	2	0,116	0,80		
	" $\tau_{e,n-n}$ " = 0,016 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4								
	А	0,42	1	0,12	2	0,30	0,50		
SONORA	В	0,42	1	0,16	2	0,26	0,56		
SONORA ETAMINE art 15426	С	0,39	1	0,19	2	0,20	0,66		
uit 13420	D	0,26	2	0,14	2	0,12	0,81		
	"τ <sub>e</sub>	" <sub>n-n</sub> " = 0,023	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4		
	Α	0,42	1	0,18	2	0,24	0,50		
SONORA	В	0,42	1	0,22	1	0,21	0,56		
ETAMINE art 15427	С	0,39	1	0,23	1	0,16	0,66		
uit 13427	D	0,26	2	0,17	2	0,095	0,81		
	"τ <sub>e,</sub> ,	n-n" = 0,0060	) -> Protezio	one dalla tra	asmissione	solare diretta, cla	asse 4		



COMFORT TERMICO - CAMPIONE INTERNO ALLA VETRATA									
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale		trasfer secon del c	ore di imento idario alore	Fattore di trasmissione solare diretto $\tau_{e,tot}$	Fattore di schermatura solare F <sub>C</sub>		
		valore	classe	valore	classe	valore	valore		
	А	0,46	1	0,19	2	0,27	0,54		
	В	0,46	1	0,22	1	0,23	0,60		
SONORA ETAMINE art 15428	С	0,41	1	0,23	1	0,18	0,70		
ai ( 13426	D	0,27	2	0,16	2	0,11	0,83		
	"τ <sub>e</sub>	" <sub>n-n</sub> " = 0,019	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4		
	А	0,46	1	0,23	1	0,22	0,54		
CONODA	В	0,46	1	0,27	1	0,19	0,60		
SONORA ETAMINE art 15429	С	0,41	1	0,27	1	0,15	0,70		
art 13423	D	0,27	2	0,18	2	0,087	0,83		
	"τ <sub>e</sub>	" <sub>n-n</sub> " = 0,014	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4		
	Α	0,49	1	0,30	0	0,19	0,57		
CONODA	В	0,48	1	0,33	0	0,16	0,64		
SONORA ETAMINE art 15430	С	0,43	1	0,31	0	0,12	0,73		
ait 13430	D	0,27	2	0,20	1	0,070	0,85		
		, <sub>n-n</sub> " = 0,021	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4		



COMFORT TERMICO - CAMPIONE INTERNO ALLA VETRATA									
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale		trasfer secon del c	ore di imento idario alore	Fattore di trasmissione solare diretto $\tau_{\rm e,tot}$	Fattore di schermatura solare F <sub>C</sub>		
		valore	classe	valore	classe	valore	valore		
	Α	0,38	1	0,13	2	0,25	0,44		
	В	0,38	1	0,17	2	0,22	0,51		
SONORA CELL art 15413	С	0,37	1	0,20	2	0,17	0,62		
	D	0,25	2	0,15	2	0,10	0,79		
	"τ <sub>e,ι</sub>	<sub>n-n</sub> " = 0,0049	) -> Protezio	one dalla tra	asmissione	solare diretta, cla	asse 4		
	A	0,40	1	0,14	2	0,26	0,47		
	В	0,40	1	0,18	2	0,23	0,53		
SONORA CELL art 15414	С	0,38	1	0,20	1	0,18	0,64		
	D	0,26	2	0,15	2	0,11	0,80		
	"τ <sub>e,ι</sub>	<sub>n-n</sub> " = 0,0063	3 -> Protezio	one dalla tra	asmissione	solare diretta, cla	asse 4		
	Α	0,41	1	0,20	2	0,21	0,48		
	В	0,42	1	0,23	1	0,18	0,55		
SONORA CELL art 15415	С	0,39	1	0,24	1	0,14	0,65		
	D	0,26	2	0,17	2	0,084	0,81		
	"τ <sub>e,ι</sub>	n-n" = 0,0025	5 -> Protezio	one dalla tra	asmissione	solare diretta, cla	asse 4		



COMFORT TERMICO - CAMPIONE INTERNO ALLA VETRATA									
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale  gtot		Fattore di trasferimento secondario del calore q <sub>i,tot</sub>		Fattore di trasmissione solare diretto $\tau_{\rm e,tot}$	Fattore di schermatura solare F <sub>C</sub>		
		valore	classe	valore	classe	valore	valore		
	Α	0,35	1	0,11	2	0,24	0,41		
	В	0,36	1	0,15	2	0,21	0,47		
TWILL REFLEX art 15449	С	0,35	1	0,18	2	0,16	0,59		
	D	0,25	2	0,15	2	0,10	0,78		
	<b>"</b> τ <sub>e,</sub>	<sub>n-n</sub> " = 0,0022	? -> Protezio	one dalla tra	asmissione :	solare diretta, cla	asse 4		
	Α	0,35	2	0,10	3	0,25	0,41		
	В	0,36	1	0,14	2	0,22	0,47		
TWILL REFLEX art 15450	С	0,35	2	0,18	2	0,17	0,59		
	D	0,25	2	0,14	2	0,11	0,78		
	"τ <sub>e,</sub> ,	<sub>n-n</sub> " = 0,0040	) -> Protezio	one dalla tra	asmissione :	solare diretta, cla	asse 4		



Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale		Fatto trasfer secon		Fattore di trasmissione solare diretto	Fattore di schermatura solare		
		valore	classe	<b>q</b> <sub>i,</sub> valore	classe	τ <sub>e,tot</sub> valore	<b>F</b> <sub>c</sub> valore		
	В	0,24	2	0,24	1	0,00	0,32		
SONORA REFLEX	С	0,12	3	0,12	2	0,00	0,21		
art 15446	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ie dalla tras	smissione so	olare diretta, clas	se 4		
	Α	0,24	2	0,24	1	0,00	0,32		
SONORA REFLEX art 15445	В	0,12	3	0,12	2	0,00	0,21		
ait 13443	" $\tau_{e,n-n}$ " = 0,00 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4								
	А	0,24	2	0,24	1	0,00	0,32		
SONORA REFLEX art 15448	В	0,12	3	0,12	2	0,00	0,21		
ait 13440	" $\tau_{e,n-n}$ " = 0,00 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4								
	А	0,25	2	0,25	1	0,00	0,32		
SONORA REFLEX art 15443	В	0,12	3	0,12	2	0,00	0,21		
ait 15445	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione s	olare diretta, clas	se 4		
	А	0,25	2	0,25	1	0,00	0,32		
SONORA REFLEX art 15447	В	0,12	3	0,12	2	0,00	0,21		
ail 1344/	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione so	olare diretta, clas	se 4		
CONCE	А	0,25	2	0,25	1	0,00	0,32		
SONORA REFLEX	В	0,12	3	0,12	2	0,00	0,21		
art 15444	"τ	<sub>e,n-n</sub> " = 0,00	-> Protezior	ne dalla tras	smissione s	olare diretta, clas	se 4		



COMFORT TERMICO - CAMPIONE INTEGRATO NELLA VETRATA									
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale		trasfer secon del c	idario alore	Fattore di trasmissione solare diretto	Fattore di schermatura solare		
				q <sub>i,tot</sub>		T <sub>e,tot</sub>	F <sub>C</sub>		
		valore	classe	valore	classe	valore	valore		
SONORA	В	0,32	2	0,073	3	0,25	0,42		
ETAMINE art 15425	С	0,24	2	0,040	3	0,20	0,41		
	"τ <sub>e</sub>	, <sub>n-n</sub> " = 0,016	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4		
CONODA	А	0,34	2	0,080	3	0,26	0,45		
SONORA ETAMINE art 15426	В	0,26	2	0,045	3	0,21	0,44		
ait 13420	" $\tau_{e,n-n}$ " = 0,023 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4								
CONODA	А	0,32	2	0,11	2	0,21	0,42		
SONORA ETAMINE art 15427	В	0,23	2	0,061	3	0,17	0,39		
ait 13427	" $\tau_{e,n-n}$ " = 0,0060 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4								
CONODA	А	0,35	1	0,12	2	0,24	0,46		
SONORA ETAMINE art 15428	В	0,25	2	0,064	3	0,19	0,43		
uit 13420	"τ <sub>e</sub>	, <sub>n-n</sub> " = 0,019	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4		
CONODA	А	0,33	2	0,14	2	0,19	0,44		
SONORA ETAMINE art 15429	В	0,23	2	0,076	3	0,15	0,39		
ait 13723	"τ <sub>e</sub>	, <sub>n-n</sub> " = 0,014	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4		
CONODA	А	0,33	2	0,17	2	0,16	0,44		
SONORA ETAMINE art 15430	В	0,22	2	0,092	3	0,12	0,37		
ai ( 13430	"τ <sub>e</sub>	, <sub>n-n</sub> " = 0,021	-> Protezio	ne dalla tra	smissione s	olare diretta, cla	sse 4		



COMFORT TERMICO - CAMPIONE INTEGRATO NELLA VETRATA									
Campione	Vetrate di riferimento	Fattore solare totale		Fatto trasfer secon del c	imento Idario	Fattore di trasmissione solare diretto	Fattore di schermatura solare		
				<b>q</b> <sub>i,</sub>	tot	$ au_{e,tot}$	F <sub>c</sub>		
		valore	classe	valore	classe	valore	valore		
	В	0,30	2	0,08	3	0,22	0,40		
SONORA CELL art 15413	С	0,22	2	0,045	3	0,18	0,38		
	" $\tau_{e,n-n}$ " = 0,0049 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4								
	А	0,32	2	0,09	3	0,23	0,42		
SONORA CELL art 15414	В	0,24	2	0,049	3	0,19	0,40		
	" $\tau_{e,n-n}$ " = 0,0063 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4								
	Α	0,30	2	0,12	2	0,18	0,40		
SONORA CELL art 15415	В	0,21	2	0,065	3	0,15	0,36		
	" $\tau_{e,n-n}$ " = 0,0025 -> Protezione dalla trasmissione solare diretta, classe 4								
	Α	0,28	2	0,072	3	0,21	0,37		
TWILL REFLEX art 15449	В	0,22	2	0,039	3	0,18	0,36		
	"τ <sub>e,ι</sub>	<sub>n-n</sub> " = 0,0022	2 -> Protezio	one dalla tra	asmissione :	solare diretta, cla	asse 4		
	Α	0,29	2	0,067	3	0,22	0,38		
TWILL REFLEX art 15450	В	0,22	2	0,036	3	0,19	0,38		
	"τ <sub>e,ι</sub>	n-n" = 0,0040	) -> Protezio	one dalla tra	asmissione :	solare diretta, cla	asse 4		

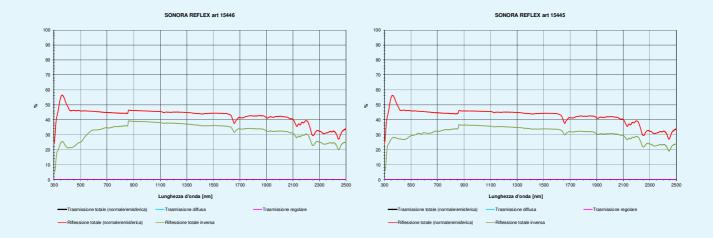


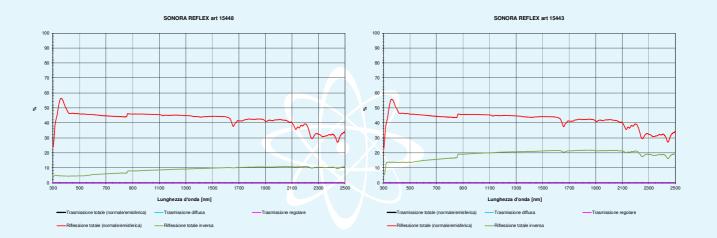
# Determinazione delle caratteristiche di comfort visivo.

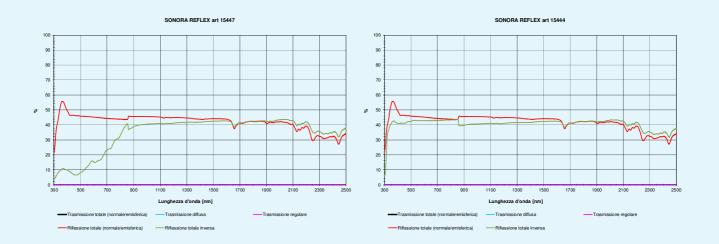
	CLASSI DI COM	IFORT VISIVO		
Campione	Controllo del bagliore	Privacy notturna	Contatto visivo con l'esterno	Utilizzazione luce diurna
SONORA REFLEX art 15446	4	4	0	0
SONORA REFLEX art 15445	4	4	0	0
SONORA REFLEX art 15448	4	4	0	0
SONORA REFLEX art 15443	4	4	0	0
SONORA REFLEX art 15447	4	4	0	0
SONORA REFLEX art 15444	4	4	0	0
SONORA ETAMINE art 15425	1	2	0	3
SONORA ETAMINE art 15426	1	2	0	3
SONORA ETAMINE art 15427	1	2	0	2
SONORA ETAMINE art 15428	1	2	0	2
SONORA ETAMINE art 15429	1	2	0	2
SONORA ETAMINE art 15430	1	2	1	1
SONORA CELL art 15413	2	2	0	2
SONORA CELL art 15414	1	2	0	3
SONORA CELL art 15415	2	2	0	2
TWILL REFLEX art 15449	2	2	0	2
TWILL REFLEX art 15450	2	2	0	3



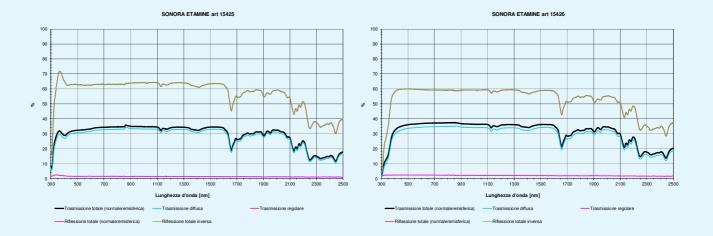
# **SPETTRI DI TRASMISSIONE E RIFLESSIONE**



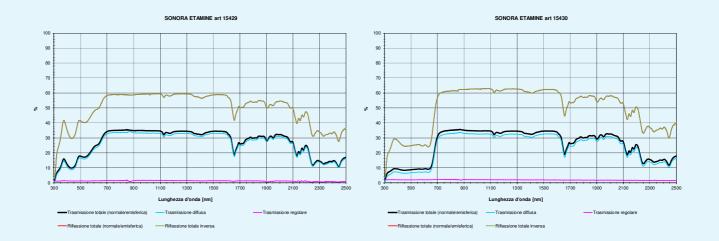




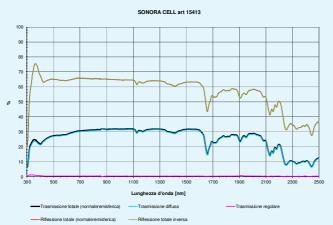


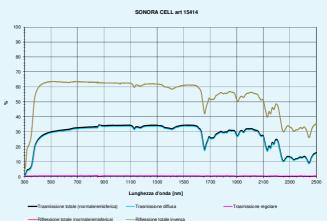


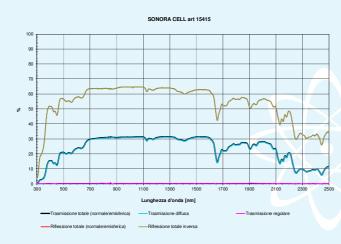


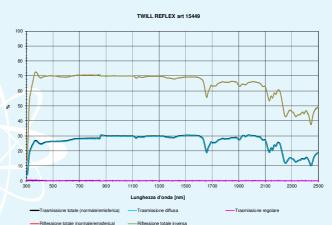


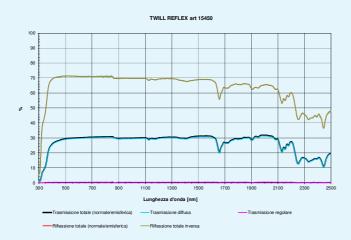












Il Responsabile Tecnico di Prova:

Dott. Daniele Zecca

Il Responsabile del Laboratorio di Ottica:

Dott. Floriano Tamanti

L'Amministratore Delegato (Dott. Arch. Sara Lorenza Giordano)

Cion la Calona