

پارامتر قدرت صدای G و اهمیت آن در طراحی و ارزیابی سالن‌های موسیقی

علی احمدی*

کارشناس ارشد معماری

مدرس دانشگاه غیرانتفاعی لامعی گرگانی (متجم)

invtw@yahoo.com

لئو برانک^۱

دکتری فیزیک کاربردی و آکوستیک

استاد دانشگاه ام آئی تی، آمریکا

beranekleo@ieee.org

تاریخ پذیرش: ۱۳۹۸/۱۰/۲۴

تاریخ دریافت: ۱۳۹۸/۰۴/۲۲

چکیده

پارامتر "قدرت صدا" G ارتباط دقیقی با بلندی صدا^۳ دارد. مقدار این پارامتر همچنین به صورت معکوس به جذب صدای کلی^۴ در یک فضا بستگی دارد. دریک مقایسه، زمان واخنش^۵ (RT) هم به طور معکوس با شاخص جذب صدای کل در سالن و هم به طور مستقیم با حجم آن مرتبط است. از این‌رو، بررسی پارامتر G و RT به صورت همزمان در طراحی آکوستیک سالن‌های کنسرت نقش حیاتی دارند. "شاخص باس"^۶ که اخیراً پیشنهاد شده نیز با میزان بلندی صدای باس ارتباط داشته و حاصل تفريق مقادير G در فرکانس ۱۲۵ هرتز (G₁₂₅) و فرکانس‌های میانی^۷ (G_{mid}) بحسب دسیبل است. نشان داده می‌شود که پوشش صدای شنوندگان (LEV)^۸ برای اکثر سالن‌ها به طور مستقیم با مقدار G در فرکانس‌های میانی مرتبط است. گستردگی صدا، یعنی پهناهی ظاهری منبع^۹ (ASW)، به‌وسیله درجه گستردگی منبع^{۱۰} (DSB) که از اثر ترکیبی بازتاب‌های جانبی اولیه، آن‌گونه که توسط شاخص کیفیت کیفیت دوگوشی^{۱۱} (BQI) و شاخص قدرت G اندازه‌گیری شده است، تعیین می‌گردد. در این مقاله مقادیر بهینه و محدوده‌ی این پارامترها مورد بحث قرار گرفته است.

واژگان کلیدی: آکوستیک معماری، سالن موسیقی، شاخص آکوستیکی، شاخص G، طراحی آکوستیکی

۱. مقدمه

تقریباً یک تغییر ۱۰ دسیبلی در SPL در هر فرکانس موجب یک تغییر دو برابری در بلندی صدای ادراک شده می‌شود [۲-۱]. بنابراین، SPL و از این‌رو G، می‌توانند به عنوان شاخصی جایگزین برای بلندی صدا مورد استفاده قرار گیرند. از لحاظ تاریخی، در طراحی سالن‌های کنسرت، زمان واخنش (RT) به عنوان مهم‌ترین اولویت درنظر

شاخص قدرت صدای G به عنوان یک پارامتر آکوستیکی برای ارزیابی عملکرد سالن‌های کنسرت کمتر مورد توجه قرار گرفته است، تاحدی به این دلیل که این پارامتر معیاری شبیه تراز فشار صدا^{۱۲} (SPL) است، با این تفاوت که فشار مرجع در آن نسبت به فشار معمول متفاوت و معادل ۰/۰۰۲ میکروبار^{۱۳} است. تحقیقات اولیه نشان می‌دهد که

ذهنی "بلندی صدا" دارد. دامنه این شاخص در فرکانس‌های میانی^{۱۵} تقریباً در تمام سالن‌های بزرگ با فرض استفاده از روش کالیبراسیون اتاق بازآوایی^{۱۶} و اعمال میانگین بر روی تمام صندلی‌های سالن کنسرت، فقط ۲ تا ۹ دسی‌بل است و مقدار بهینه آن، هنگام قیاس با رده‌بندی کیفیت آکوستیکی سالن‌های کنسرت، بین ۴ و ۷/۵ دسی‌بل است [۴-۳]. به طور کلی شاخص G در یک نقطه تحت تأثیر چهار ویژگی معماری است:

- منطقه آکوستیکی حضار به علاوه گروه ارکستر؛
- فاصله‌ای که نقطه مفروض از صحنه دارد؛
- تعداد و قدرت بازتاب‌های جانبی اولیه از دیوارهای جانبی؛
- تمام مصالح دیگری که صدا را جذب می‌کنند؛ از جمله جاذب‌های دیوارپوش، پوشش کف و نوع صندلی‌ها.

در ادامه مطالب، مقادیر G و RT میانگین اعدادی هستند که از تعدادی جایگاه‌های واقع در هر سالن به دست آمده‌اند.

۱-۲. فرمول‌هایی برای G و RT

فرمول G برای یک فضای محصور بزرگ با فرض اینکه ضریب جذب میانگین α بسیار بزرگ نباشد و مسیر آزاد میانگین تقریباً برابر با $V/S = 4V/S$ باشد، به دست می‌آید. در اینجا، V برابر با حجم و S مجموع مساحت‌های تمام سطوح در فضای مفروض است که شامل حضار و گروه ارکستر است [۵].

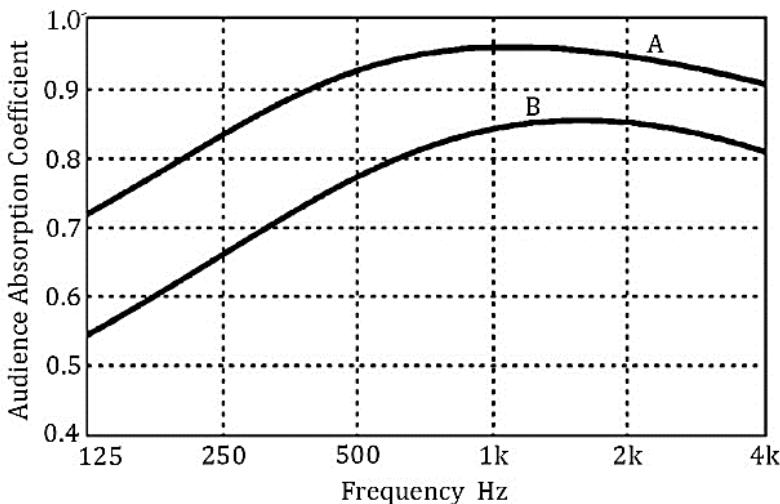
$$p^2 = W\rho_0c\left(\frac{1}{4\pi r^2} + \frac{4(1-\alpha)}{S\alpha}\right) \quad (1)$$

در این رابطه r فاصله منبع روی صحنه تا صندلی است و α برابر با ضریب جذب میانگین برای مساحت کل S است.

گرفته شده است، زیرا صدای موسیقی به طور مستقیم تحت تأثیر RT و کمتر از آن تحت تأثیر ترازی است که آن موسیقی شنیده می‌شود و تغییرات در جذب صدای کل S α منجر به تغییرات مستقیم در RT می‌شود، درست به همان طریقی که در مرور G انجام می‌شود. اما همان‌طور که در قسمت سوم این مقاله می‌آید، تغییرات زیاد در RT با G ثابت تقریباً باعث هیچ تغییری در صدا نمی‌شود، واقعیتی که در بین اکثر مهندسین آکوستیک ناشناخته مانده بود و یا به آن بی‌توجهی می‌شد. هدف اصلی این مقاله بررسی میزان ضرورت ورود پارامتر G به طراحی‌ها و ارزیابی آکوستیکی یک سالن کنسرت است. همان‌طور که نشان داده خواهد شد، G در درجه اول به وسیله مساحت کل تمامی سطوح در سالن و میانگین ضریب جذب صدای آن سطوح تعیین می‌شود. از آنجایی که جایگاه تماشاچیان تعیین کننده حدود نیمی از جذب صدای کل سالن است، همان‌گونه که در شکل ۱ مشاهده می‌شود، انتخاب نوع صندلی تماشاچیان بسیار حائز اهمیت است. نیمه‌ی دیگر جذب صدا، به ویژه در فرکانس‌های پایین، توسط چگالی دیوار، از دیوار، کف، سقف، و به عبارتی کل جدارهای سالن، با واحد کیلوگرم بر متر مربع تعیین می‌شود. بنابراین، استفاده از G در محاسبات، اثر متقابل سطوح جاذب سالن و سطوح جذب صدا توسط تماشاچیان را نشان می‌دهد. همچنین استفاده از G، به ما می‌گوید که پوشش صدا چگونه است و پاسخ باس^{۱۴} چگونه ادراک می‌شود.

۲. شاخص قدرت صدای G

قدرت صدای G که بر حسب دسی‌بل بیان می‌شود، نسبت انرژی صدای رسیده از یک منبع بدون جهت است در یکی از صندلی‌های جایگاه تماشاگران (یا اجراکنندگان موسیقی) به همان انرژی صدا از همان منبع در یک میدان باز به فاصله ۱۰ متری است. این شاخص رابطه نزدیکی با پارامتر



شکل ۱. ضریب جذب صندلی تماشاگران در حالت اشغال شده (α) برای منحنی (A) صندلی‌های با پوشش متراکم و ضخیم - میانگین داده‌ها در سالن‌های مونیخ^۷، روتردام^۸ و ساپورو^۹؛ و منحنی (B) صندلی‌های با پوشش نازک‌تر و با تراکم کمتر - میانگین داده‌ها در سالن‌های برلین کترتوس^{۱۰}، وین^{۱۱}، GMVS^{۱۲}، بوستون^{۱۳}، لنکس تنگل وود^{۱۴} و لوسرن^{۱۵}. [توجه: اگر آن دسته از صندلی‌ها با پوشش متراکم در سالن‌های جعبه کفشه^{۱۶} معمولی مورد استفاده قرار می‌گرفت، مقادیر اندازه‌گیری شده α در منحنی (A) با فرض همان مساحت جایگاه تماشاگران و زمان واخشن، حدود ۶٪ پایین‌تر خواهد بود. بر عکس این رابطه هم صحیح است، یعنی، مقادیر منحنی (B) در سالن‌های غیر جعبه کفشه حدود ۶٪ بالاتر است.]

عبارت دوم در معادله ۳ را می‌توان به دو بخش جداگانه تجزیه نمود، که هر دو بخش بستگی به فاصله r دارند [۶-۷].

$$E_{\text{early}} = (K \times RT/V) e^{-0.04r/RT} (1 - e^{-1.11/RT}) \quad (5)$$

$$E_{\text{reverbrant}} = (K \times RT/V) e^{-0.04r/RT} (e^{-1.11/RT}) \quad (6)$$

که در این معادله K برابر با 31200 و V حجم سالن است. این معادلات با $V=20000$ مترمکعب و $RT=20000$ ثانیه در شکل ۲ به عنوان نمونه نشان داده شده‌اند. برای مقادیر r بین 10 و 40 متر، منحنی بالایی پیش‌بینی می‌کند که تفاوت در G (کل) برابر با $3/8$ دسی‌بل باشد. اندازه‌گیری‌های به عمل آمده در 9 سالن کنسرت با فرم جعبه کفشه، با میانگین $V=16500$ متر مکعب و

رابطه مربع فشار مرجع برای G برابر است با:

$$p^2(\text{ref}) = W\rho_0c/(4\pi \times 100) \quad (2)$$

برای محاسبه بر حسب دسی‌بل، معادله شماره ۱ را بر معادله شماره ۲ تقسیم نموده و از دو طرف لگاریتم گرفته و در 10 ضرب می‌کنیم:

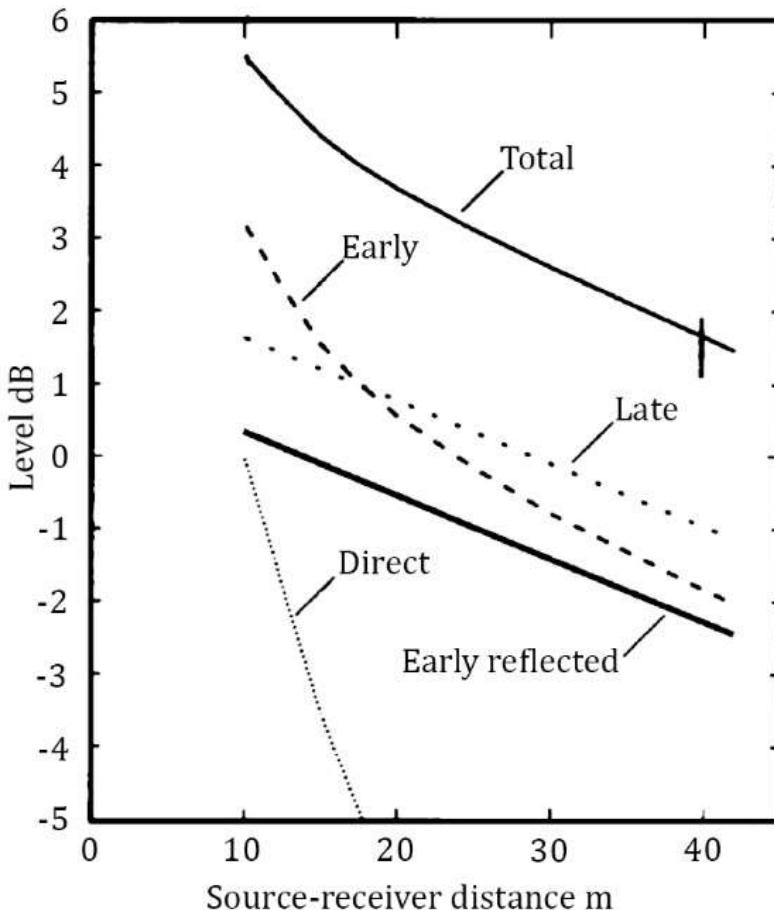
$$G = 10 \log\left(\frac{100}{r^2}\right) + \frac{1600\pi(1-\alpha)}{S\alpha} dB \quad (3)$$

G_{mid} در این مقاله به صورت میانگین قدرت صدا در باندهای فرکانسی 500 و 1000 هرتز تعریف می‌شود. فرمول سایین^{۱۷} برای زمان واخشن، بر حسب ثانیه و حجم سالن بر حسب مترمکعب، برابر است با:

$$RT = \frac{0.161 V}{S\alpha} \quad (4)$$

می‌یابد. مقدار $\frac{3}{8}$ دسی‌بل برای $V=20000$ مترمکعب به درستی بین این دو عدد است.

$RT=2/5$ ثانیه، نشان می‌دهد که برای مقادیر r بین ۱۰ و ۴۰ متر، G (کل) حدود ۲ دسی‌بل افت می‌کند، در حالی که در ۱۱ سالن با فرم فرگیر^{۳۷} با میانگین $V=23000$ مترمکعب و $RT=2/2$ ثانیه، این مقدار ۵ دسی‌بل کاهش



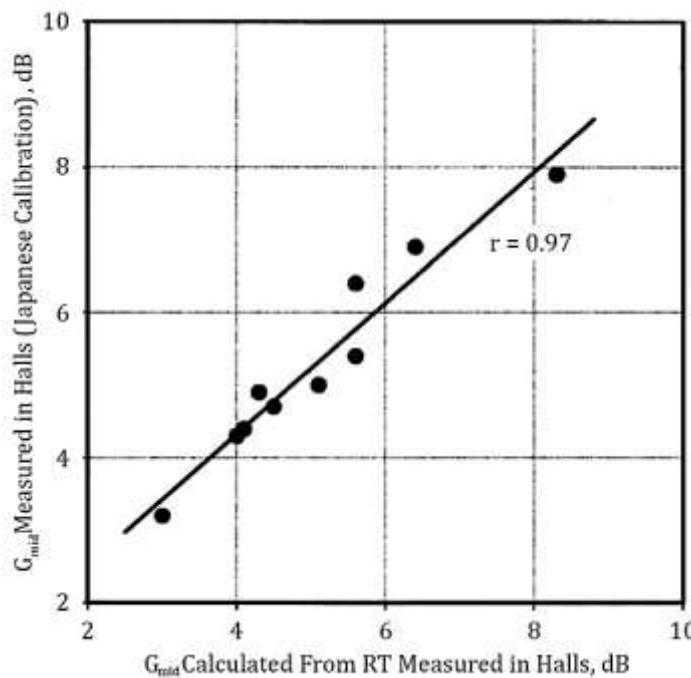
شکل ۲. محاسبه مقادیر جزئی G (تراز دسی‌بل) با استفاده از معادله‌های (۵) و (۶) با حجمی برابر با 20000 مترمربع و زمان واخشن ۲ ثانیه [۱۸]. تراز صدای مرتع صفر دسی‌بلی، تراز صدای مستقیم در فاصله ۱۰ متری است. در اینجا، "بازتابش اولیه"^{۲۸} از معادله (۵)، و "بازتابش نهایی"^{۲۹} از معادله (۶) محاسبه می‌شود. همچنین، "بازتابش کلی"^{۳۰} مجموع "بازتابش اولیه" و "بازتابش نهایی"^{۳۱} مستقیم است.

است (برای تأکید، آن نتایج در شکل ۳ ترسیم شده و ضریب همبستگی $r=0.97$ را نشان می‌دهند). پراکندگی نقاط می‌تواند به سادگی به این مرتبط باشد که داشت دقیقی در مورد ارقام V و S برای هر سالن موجود نیست، همچنین این امر که ناظران مختلف مقادیر متفاوتی را برای RT و G_{mid} به دست می‌آورند.^{۳۲}

در ادبیات تحقیق هیچ شاهدی وجود ندارد که اگر $S\alpha$ از مخرج فرمول RT محاسبه شود، مقادیری را برای G_{mid} به دست آید، که این مقادیر نزدیک به مقادیر اندازه‌گیری شده در یک سالن باشند. برای تعیین اینکه آیا مقادیر G که از معادله ۴ با استفاده از داده‌های اندازه‌گیری شده محاسبه می‌شود، تقریباً همان‌هایی هستند که در واقع اندازه‌گیری می‌شوند یا نه، مشخصات تعدادی سالن در جدول ۱ آمده

جدول ۱. محاسبه از G_{mid} (سالن‌های خالی از جمعیت) با استفاده از مقادیر انتشاریافته V و S [۱۹-۳] در مقایسه با های اندازه‌گیری شده

سالن	RT_{mid}	اندازه به دست آمده از G_{mid} بازآوایی	محاسبات از G_{mid} از RT	اندازه به دست آمده از اتفاق بازآوایی
سالن کنسرت آمستردام	۲/۶	۵/۶	۵/۶	۶/۴
سالن کنسرت بالتیمور	۲/۳	۴/۵	۴/۵	۴/۷
سالن سمفونی بوستون	۲/۵	۵/۶	۵/۶	۵/۴
سالن کنسرت برلین	۲/۵	۶/۴	۶/۴	۶/۹
سالن فیلارمونی برلین	۲/۲	۴/۳	۴/۳	۴/۹
سالن کلین هاس بوفالو	۱/۸	۴/۰	۴/۰	۴/۳
بریدج واتر منچستر	۲/۵	۴/۱	۴/۱	۴/۴
گاستیگ مونیخ	۲/۲	۳/۰	۳/۰	۲/۰
سالن کیتارا ساپورو	۲/۲	۳/۰	۳/۰	۳/۲
سالن توکیو	۲/۵	۵/۱	۵/۱	۵/۰
سالن وین	۳/۵	۸/۳	۸/۳	۷/۸



شکل ۳. ترسیم داده‌های واقع در جدول ۱، با تأکید بر ضریب همبستگی بالا

همچنین یک نمودار نوع RT را نیز انتخاب کرده و مقدار RT را در یک بازه حداکثری تغییر دادند که در سمت راست بالای شکل ۴ مشاهده می‌شود.

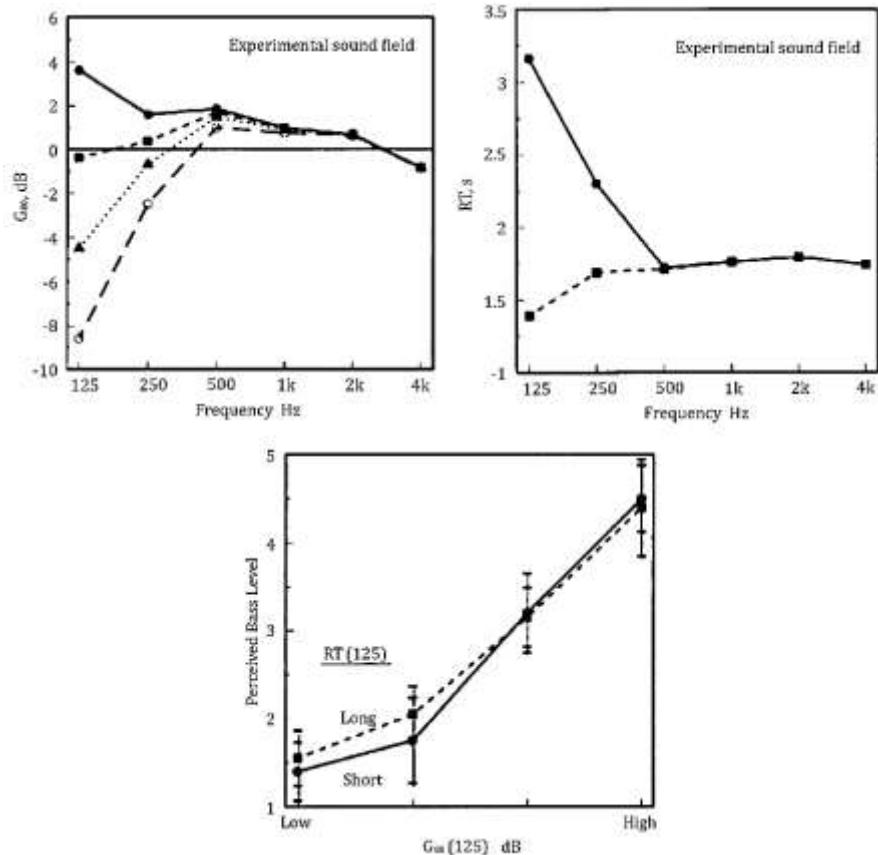
از سوژه‌های آنها خواسته شد که بلندی صدای باس (صدای با فرکانس پایین) را در یک مقیاس از یک تا پنج درجه‌بندی کنند.

در قسمت پایین شکل ۴، در می‌یابیم که بلندی صدای ادراک شده در فرکانس‌های باس تقریباً به صورت خطی با افزایش G (در فرکانس ۱۲۵ هرتز) افزایش می‌یابد اما به سختی با تغییرات RT (فرکانس ۱۲۵ هرتز) تغییر می‌کند.

۳. تغییر بلندی صدای باس با G و RT (در فرکانس ۱۲۵Hz)

برادلی و سولودر [۸] و برادلی [۹] آغازگر تعیین اهمیت نسبی G و RT در تعیین بلندی صدای با فرکانس‌های پایین بودند.

این محققان یک نمودار نوع G را انتخاب کرده و مقدار G را به فرکانس ۱۲۵ هرتز، در بازه‌ای معادل آنچه در سالن‌های کنسرت یافت می‌شدند، تعییر دادند، که در سمت چپ بالای شکل ۴ مشاهده می‌شود. (توجه داشته باشید که در فرکانس ۲۵۰ هرتز تغییرات دسیبل کمتر بود). آنها



شکل ۴. نمودار سمت چپ بالا، نشان دهنده دامنه‌ای در (125 Hz) G است که در این آزمایش استفاده شده است؛ سمت راست بالا، دامنه در RT (فرکانس ۱۲۵)؛ و نمودار پایینی، تراز باس دریافت شده در مقابل G₈₀ (فرکانس ۱۲۵)، با دونقطه با فواصل زیاد در (125) RT که اضافه شده‌اند. در آزمون‌های بعدی نتایج مشابهی برای G (کل) کسب می‌شود که از صفر تا چند ثانیه بدست آمده‌اند.

۱-۳. شاخص باس

شده در این سالن‌ها [۳] نشان می‌دهد که سالن‌هایی با مقادیر مثبت در شاخص باس، دارای دیوارهای ضخیم (حدود ۱۵ سانتی‌متر یا بیشتر با جنسی معادل بتن) هستند در حالی که سالن‌های با مقادیر کمتر از ۱- دارای دیوارهایی هستند که از چندین لایه گچی یا چوبی یا صفحات نئوبان تشکیل شده‌اند. در این جدول، دامنه شاخص باس برای سالن‌هایی که مورد بازسازی قرار نگرفته‌اند تنها حدود ۴ دسی‌بل است، اما این همان چیزی است که انتظار می‌رود، زیرا هیچ یک از دیوارهای این گروه از فضاهای با مواد جاذب صدا پوشانده نشده‌اند (۳ دسی‌بل حدوداً معادل دو برابر کردن بخش کنتری‌باس یک ارکستر است). لازم به ذکر است که نتایج بالا برای صدای هواپرد^{۳۵} تابش یافته از یک منبع روی صحنه است.

بارون^{۳۳} کمیت G_{mid} (Av 125-250 Hz) G منهای را برای چندین سالن کنسرت در انگلستان ترسیم نموده و آن را "تعادل تراز باس"^{۳۴} نامید [۱۰]. از آنجایی که او در زمان ارائه این پیشنهاد، از نتایج مطالعه برادلی و سولورد اطلاع نداشت، بر اهمیت این مقدار تأکید نکرد. این نگارنده قصد دارد نام شاخصی برای این کمیت پیشنهاد دهد [۶] و استفاده از $G(\text{Av} 125-250 \text{ Hz})$ به جای G_{mid} و توصیه نماید که این شاخص به عنوان یک پارامتر آکوستیکی استاندارد پذیرفته شود.

$$\text{Bass Index} = G_{(125\text{Hz})} - G_{\text{mid}} \quad (7)$$

شاخص‌های باس تعیین شده برای تعدادی از سالن‌های کنسرت در جدول ۲ نشان داده شده است. اطلاعات منتشر

جدول ۲. شاخص باس $[G_{125} - G_{\text{mid}}]$ (پارامتر پیشنهادی) برآوردهای حقیقی در سالن‌های خالی از جمعیت [۳]

Bass index	سالن	Bass index	سالن
-۰/۹	دیویس سانفرانسیسکو	*۳/۰	سالن کنسرت هاس برلین *
-۰/۹	سالن اشتوتگارت	۱/۸	بریدج واتر منچستر
-۱/۰	گاستیگ مونیخ	۱/۰	سالن کنسرت هاس برلین
-۱/۱	سن‌دیویس کاردیف	۰/۵	سالن واترفرانت بلفسٹ
-۱/۳	کیتارا ساپورو	۰/۴	تونهال زوریخ
-۱/۷	سانتوری توکیو	۰/۴	کلاین هانس بوفالو
-۱/۹	بونکاکیان توکیو	۰/۳	سالن کلوب موسیقی وین
-۲/۰	شهرپرا توکیو	-۰/۳	سالن کنسرت وین
-۲/۰	سگرستون کاستامیسا	-۰/۴	سالن بالتیمور
-۲/۲	سالن سالزبورگ	-۰/۵	سالن کنسرت آمستردام
*-۳/۳	باربیکن لندن *	-۰/۷	سالن سالت لیک
*-۴/۲	سالن فستیوال لندن *	-۰/۷	سالن فیلامونی برلین

* قبل از بازسازی

دیوارهای دو سالن انگلیسی، سالن رویال فستیوال^{۳۶} و سالن کنسرت باربیکن^{۳۷}، تحت بازسازی قرار گرفته‌اند، یعنی برای افزایش بلندی صدای بس سنگین‌تر شدند (برای رویال

صدای دوباره تابش یافته از طریق کف صحنه (و) از سازهای زهی با فرکانس پایین، پیانو و پرکاشن می‌تواند مقدار G را برای مخاطبین در طول کنسرت افزایش دهد.

که ΔG^4 ها از ۸۰ میلی ثانیه اولیه واکنش‌های پالسی حاصل می‌شود" برابر با -20 ± 0.5 دسی‌بل است. امتیازدهی ذهنی ۵۸ سالن کنسرت توسط برانک^{۴۳} انجام شده است [۴-۳]. اگر این امتیازدهی‌ها به سه گروه A، G⁺, B⁺ و B تقسیم شوند، در مجموع میانه مقادیر G برای این گروه‌ها به ترتیب ۶/۴۵ و ۳ دسی‌بل است. همچنین از جدول ۳ در می‌یابیم که برای بهترین سالن‌ها، دامنه شاخص باس محدوده ۲/۵ دسی‌بلی از ۰/۵ تا -۲/۰ است. از این نشانه‌ها، به نظر می‌رسد که "کمترین تفاوت محسوس" برای شاخص باس احتمالاً بین ۱/۰ تا ۲/۰ دسی‌بل باشد.

۳-۳. دیگر عوامل

شاخص G با استفاده از یک بلندگوی دوازده وجهی^{۴۴} به عنوان منبع صوت بر روی صحنه مورد سنجش واقع می‌شود [۲]. این رویه، نه تابش صدایی باس از کف صحنه (اگر به اندازه کافی نازک باشد) را لحظه می‌کند، و نه بازتابهای ناشی از سقف معلق را. سقف معلق در حالت عادی برای از بین بردن اثرات منفی ناشی از زاویه برخورد با شبیب کف سالن^{۴۵} مفید است. دربخش تماشاگران نیز ضخامت کم کف صحنه و سقفهای معلق در سالن کنسرت اپرای شهر توکیو^{۴۶} به کار گرفته شده‌اند و باعث بهبود پاسخ باس ادارک شده ذهنی^{۴۷} شده‌اند [۱۲].

۴. پوشش شنوondگان (LEV)

در بهترین سالن‌ها، شنووند احساس می‌کند که با صدای بازآوای پسین احاطه می‌شود، صدایی که پس از حدود ۸۰ میلی‌ثانیه به دنبال صدای مستقیم، به گوش وی می‌رسد. صدای بازآوا زمانی بهترین حالت را دارد که احساس شود از همی بخش‌های بالای سالن به گوش می‌رسد: جلو، وسط و پشت (مورد توافق در مصاحبه‌های به عمل آمده از رهبران کنسرت و متقدان موسیقی [۳]).

فستیوال بیشتر). که با توجه به مشخصات موجود در جدول ۲ که نشان‌دهنده این مطلب‌اند مقدار شاخص باس کمتر از ۲/۵- نشانگر کمبود قابل توجهی در ادراک صدای باس است. باید تأکید کرد که چنانچه مقدار شاخص باس خیلی زیاد باشد نیز قابل قبول نیست. این امر به وضوح توسط تجربیات حاصله در سالن کنسرت برلین^{۴۸} تأکید می‌شود. این سالن در سال ۱۸۲۱ افتتاح شد. سالن دیوارهای جانبی و سقف‌هایی داشت و دارد که از دیوار بتنی (تا ۴۰ سانتی‌متر ضخامت) دارای پوشش گچی ساخته شده است. سالن در سال ۱۹۸۶ مجدداً بازگشایی شد (سالن موسیقی به جای سالن تئاتر)، با صندلی‌های طبقه اصلی واقع در یک تراز که با روکش نازکی پوشیده شده‌اند. شاخص قدرت G در فرکانس ۱۲۵ هرتز، با سالن پر برابر جمعیت، حدوداً برابر با ۳/۰ بود. نارضایتی‌هایی در خصوص شدت صدای باس به حدی بود که برای حل این مشکل تعداد زیادی از رزوناتورهای جاذب صدای با فرکانس پایین در سقف نصب شد تا G₁₂₅ و RT₁₂₅ را کاهش دهد. شاخص قدرت G در حال حاضر در فرکانس ۱۲۵ هرتز حدود ۱/۰ براورده شده است. از این تجربه نتیجه‌گیری می‌شود که باید از به کار بردن دیوارها و سقف‌های بیش از حد ضخیم خودداری شود، به ویژه اگر ضریب جذب صندلی‌های پر، در فرکانس‌های پایین کم باشد. و مخالف این امر نیز صحیح است، اگر جذب صندلی‌های پر در فرکانس‌های پایین بالا باشد، دیوارها باید ضخیم باشند.

۲-۳. JND^{۴۹} های شاخص قدرت G

فهرست شاخص‌های باس در جدول ۲، برای بحث در مورد کمترین تفاوت محسوس در داده‌ها مورد استفاده قرار می‌گیرند. اوکانو^{۵۰} برخی از مشاهدات دربردارندهی G را به انجام رسانده است، به ویژه در مورد تغییرات شدت در بازتابهای اولیه [۱۱]. نتایج او نشان می‌دهد که "کمترین تفاوت محسوس G به عنوان بخشی از بلندی صدا، زمانی

$$\begin{aligned} \text{LEV}_{\text{calc}} &= 0.5G_{\text{late,mid}} \\ &\quad + 10 \log[1 \\ &\quad - \text{IACC}_{\text{late,mid}}] \text{dB} \end{aligned} \quad (8)$$

که در آن :

$$\begin{aligned} G_{\text{late,mid}} &= G_{\text{mid,total}} \\ &\quad - 10 \log(1 \\ &\quad + \log^{-1} C_{80,mid} / 10) \end{aligned} \quad (9)$$

در اینجا، G_{late} قدرت صدای بازآوا است (که پس از ۸۰ میلی ثانیه اندازه گیری می شود); G قدرت کل است؛ mid به معنای اندازه گیری هایی است که در فرکانس های متوسط انجام شده است؛ C_{80} عامل وضوح گفتار است؛ و (BQI) $[1-\text{IACC}_{\text{late,mid}}]$ شاخص کیفیت دوگوشی است. LEV های محاسبه شده برای ۲۲ سالن با استفاده از این فرمول ها در جدول ۳ ارائه شده است.

بالا فاصله مشخص است که LEV محاسبه شده با G فرکانس متوسط اندازه گیری شده همبستگی زیادی دارد.

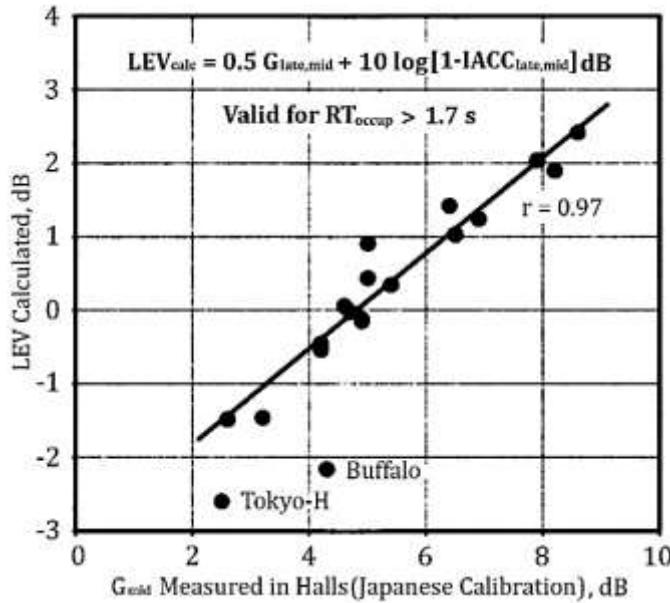
گیلبرت سولودر^{۴۷}، مایکل لاووبی^{۴۸} و اسکات نارکراس^{۴۹} از مرکز تحقیقات ارتباطات در اُتاوای کانادا^{۵۰}، [۱۴] اندازه گیری هایی روی افراد انجام دادند تا مقدار LEV^{۵۱} را به صورت عددی به دست بیاورند.

از شرکت کنندگان آنها خواسته شد که " فقط دریافت خود نسبت به پوشش یافتن یا احاطه شدن توسط صدا را امتیازدهی کنند" ، در حین اینکه میدان های مختلف صدا از بلندگوهایی که در یک اتاق بدون پژواک به دور آنها قرار داده شده بود برای آنها پخش می شد. نتایج با فرمول زیر همبستگی بالایی داشت (که توسط نگارنده [۳] اصلاح شده است تا از داده های سالن کنسرت موجود استفاده نماید، اما با یافته های ایشان نیز سازگار است). توجه داشته باشید که این فرمول اصلاح شده تنها برای RT های ۱/۷ ثانیه یا بیشتر معتبر است.

جدول ۳. محاسبه شده در قیاس با مقادیر اندازه گیری شده G در فرکانس های میانی. داده های اندازه گیری شده از مأخذ [۳].

(کالیبراسیون اتاق بازآوایی)

$G_{\text{mid meas.}}$	LEV calc.	سالن	$G_{\text{mid meas.}}$	LEV calc.	سالن
dB	dB		dB	dB	
۴/۷	-۰/۰۲	سمفونی بالتیمور	۸/۶	۲/۴۲	تونهال زوریخ
۴/۹	-۰/۱۲	کاستا مسا	۷/۸	۲/۰۴	GMVS وین
۴/۹	-۰/۱۵	فیلهامونی برلین	۸/۲	۱/۹۰	باسل
۴/۲	-۰/۴۵	مت آرت توکیو	۶/۴	۱/۴۲	آمستردام
۴/۲	-۰/۵۴	بونکاکایکا توکیو	۶/۹	۱/۲۴	کنسرت هاس برلین
۳/۲	-۱/۴۶	کیtarا ساپورو	۶/۵	۱/۰۳	سالن کنسرت توکیو
۲/۶	-۱/۴۸	سالت لیک	۵/۰	۰/۹۱	کنسرت وین
۴/۳	-۲/۱۶	کلین هاس بوفالو	۵/۰	۰/۴۴	سانتوری توکیو
۲/۵	-۲/۶۰	تالار H توکیو	۵/۴	۰/۳۵	سمفونی بوسنون
			۴/۶	۰/۰۶	تنگل وود لنوکس



شکل ۵. ترسیم داده‌ها در جدول ۳ تأکید بر ضریب همبستگی بالا

ارزشمند است، زیرا این ادراک را به وجود می‌آورد که صدای سازها و صدای سالن یکپارچه هستند و تمام سازها بخشی از یک آنسامبل^{۶۸} آند نه صرفاً نوازنده‌های منفرد. ASW با BQI = [۱-IACC_{late,mid}] می‌شود: [۱۶-۱۴-۳] (LF) و کسر انرژی جانبی

تعاریف: BQI به صورت $[IACC_{E3} - 1]$ تعریف می‌شود که در آن IACC ضریب همبستگی متقابل دو گوشی است. "E" به این معناست که اندازه‌گیری‌ها روی صدایی انجام شده است که قبل از ۸۰ میلی‌ثانیه بعد از ورود صدای مستقیم می‌رسد؛ و "۳" بدان معنی است که اندازه‌گیری‌ها مقادیر متوسط سالن هستند که در فرکانس‌های ۵۰۰، ۱۰۰۰ و ۲۰۰۰ هرتز اندازه‌گیری شده‌اند. اندازه‌گیری IACC با استفاده از دو میکروفون واقع در ورودی گوش یک سر ماکت یا سر یک فرد واقعی انجام می‌شوند و خروجی‌ها به یک کامپیوتر هدایت می‌شوند که در آن ضریب همبستگی متقابل مشخص می‌شود. بدیهی است، اگر صداها از سمت جلو بیایند IACC برابر یک است، بهطوری‌که BQI برابر با صفر است. LF یک سنجه است که در محل یک صندلی در

جهت تأکید، این نتیجه با $r=0.97$ در شکل ۵ نشان داده شده است، (البته) به استثنای سالن بوفالو کلین هانس^{۶۴} و سالن توکیو-اچ^{۶۵} هال. در این سالن‌ها، مقادیر $G_{late,mid}$ و $1-IACC_{late,mid}$ به طور قابل توجهی کوچکتر از سالن‌های دیگر هستند.

در مطالعه سولودر تقریباً هیچ همبستگی‌ای بین LEV و RT بدست نیامد. این یکی دیگر از نمونه‌های اهمیت قدرت صدای G است. باید به این نکته توجه کرد کالیبراسیون اتاق بازآوایی که برای این داده‌ها مورد استفاده قرار گرفت $1/2$ دسی‌بل بالاتر از کالیبراسیون بین‌المللی است.

۵. پهنه‌ای ظاهری منبع^{۶۶} (ASW)

نشان داده شد که بسیاری از انعکاس‌های صوتی اولیه‌ای که به موقعیت شنونده در یک سالن کنسرت بین فاصله تأخیر زمان اولیه و ۸۰ میلی‌ثانیه می‌رسد، باید از جهت‌های جانبی بررسن؛ چراکه این بازتاب‌ها پهنه‌ای منبع را افزایش داده (ASW) و صدای پرنگمه^{۶۷} ای را ایجاد می‌کنند [۱۴]. همچنین بیان می‌شود پهنه‌ای مکافی ASW بسیار

ارائه نمودند، یعنی $SB = LF + G_{early} / 60$ در دسی بل. G_{early} می‌تواند از C_{80} و G_{total} محاسبه شود. هیداکا^{۱۶} و همکاران (۱۹۹۵) [۱۶] و اوکانو^{۱۷} و همکاران (۱۹۹۸) [۱۵] نشان داده‌اند که $BQI = [1 - IACC_{E3}]$ سنجه بهتری نسبت به LF برای بیان کیفیت آکوستیکی (فضا) است. از مقادیر واقعی اندازه‌گیری شده در سالن‌ها، BQI تقریباً برابر با LF ۳/۲ است که در شکل ۶ مشاهده می‌شود. به این ترتیب، می‌توانیم ۲ رابطه را به گستردگی منبع تبدیل کنیم که برابر است با:

$$(BQI)/3.2 + G_{early}/60$$

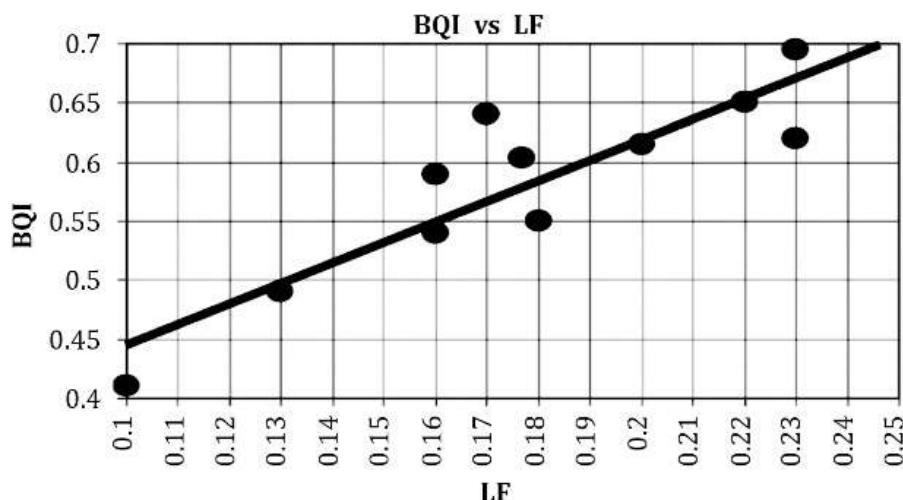
برای حذف نتایج اعشاری، این فرمول را در ۱۰۰ ضرب نموده و به آن DSB می‌گوییم، یعنی:

$$DSB = 31BQI + \left(\frac{5}{3}\right)(G_{early}) \quad (10)$$

سالن تعییه می‌گردد و برابر است با نسبت انرژی بازتاب‌های جانبی به کل انرژی. اندازه‌گیری LF با دو میکروفون صورت می‌گیرد، یکی با الگوی دوجهتی (شبیه عدد ۸) با پاسخ صفر رو به منبع صوت و دیگری یک میکروفون همه جهتی. نمونه مقادیر اندازه‌گیری شده BQI بر حسب LF در شکل ۶ (گردآوری شده از منبع [۳]) ترسیم شده است.

۶. درجه گستردگی منبع^{۱۸} (DSB)^{۱۹}

از سال ۱۹۷۱، از آزمون‌های آزمایشگاهی برآمده است که تصور ذهنی از "گستردگی منبع" نه تنها به مقادیر BQI (یا LF) بلکه به قدرت صدای آغازین G_{early} (اندازه‌گیری در ۸۰ میلی‌ثانیه پس از رسیدن صدای مستقیم) بستگی دارد. مطالعاتی که بیشتر به آنها ارجاع داده شده است، توسط موریموتو و ایدا^{۲۰} انجام شده است [۱۷]. بر طبق نتیجه‌گیری‌های آنها، فرمولی را برای تعیین گستردگی منبع



شکل ۶ BQI به دست آمده که در مقابل LF ترسیم شده است [۴] در سوابق تحقیق نشان داده شد که در تصویر ۸ میکروفون به آسانی می‌توانند کالیبراسیون صحیح را از بین ببرند و بخشی از پراکندگی صدا باشند که ممکن است به این واقعیت مربوط شوند.

نتایج در ستون ۵ با امتیازدهی‌های کیفیت آکوستیکی که در منبع [۳] صفحه ۴۹۶ آورده شده، مقایسه شده است.

محاسبه DSB با استفاده از این فرمول برای تعدادی از سالن‌های معروف، با استفاده از داده‌های موجود در ادبیات منبع [۳] و روش کالیبراسیون اتاق بازآوایی برای کالیبره نمودن BQI [۳] در جدول ۴ ارائه شده است.

۷. نتیجه گیری

RT یکی از ملاحظات مهم برای نوازندگان و نیز برای گروههای سمفونیک امروزی است. اینکه این زمان باستی بین $\frac{1}{9}$ و $\frac{2}{1}$ ثانیه باشد به طور کلی پذیرفته شده است. هنگام طراحی یک سالن، با به دست آوردن $S\alpha$ از محاسبات مربوطه و با انتخاب RT مورد نظر، حجم سالن را می‌توان با استفاده از معادله ۴ محاسبه کرد.

شاخص قدرت G در طراحی یک سالن جدید و ارزیابی سالن‌های موجود دارای اهمیت است. در حالت ایده‌آل، G باید بین ۴ و $\frac{7}{5}$ دسی‌بل باشد (در فرکانس‌های میانی و با استفاده از روش کالیبراسیون اتاق باز آوایی یک منبع صوتی) [۳] ص ۶۳۵ برای سالن‌هایی با گروههای کوچک اجرای موسیقی، G_{mid} می‌تواند بالاتر نیز باشد.

جدول ۴. مقادیر اندازه گیری شده از درجه گسترگی منبع (DSB) (ستون ۴) با استفاده از داده‌های جدول‌بندی شده در ستون‌های ۲ و ۳. ارزش‌دهی کیفیت آکوستیکی این سالن‌ها از منبع [۴-۳] اخذ شده است.

سالن	BQI	G _{early} dB	DSB _{mid} dB	ارزش‌گذاری کیفیت
بازل	۰/۶۵	۳/۶۰	۲۶/۲	A
کنسرت هاس برلین	۰/۶۲	۳/۲۰	۲۵/۳	A
سالن موسیقی وین	۰/۶۴	۲/۱۴	۲۳/۴	A
TOC توکیو	۰/۶۶	۱/۵۲	۲۳/۰	A
سگرستورم کاستا مسا	۰/۶۲	۱/۵۳	۲۱/۸	A
سمفونی بوسنون	۰/۶۵	۰/۴۷	۲۰/۹	A
بونکا کایکان توکیو	۰/۵۹	۰/۷۷	۱۹/۶	A
آمستردام ^۱	۰/۵۴	۱/۴۲	۱۹/۰	A
ساتوری توکیو ^۱	۰/۵۲	۱/۴۸	۱۸/۶	A
مت آرت توکیو ^۲	۰/۵۹	۰/۵۶	۱۸/۲	B
سمفونی بالتیمور	۰/۴۶	۱/۵۵	۱۷/۳	B
فیلارمونی برلین ^۱	۰/۴۷	۰/۵۱	۱۶/۹	A
کلین هاس بوفالو ^۲	۰/۳۷	۱/۱۹	۱۶/۵	C
کیتارا ساپورو ^۱	۰/۴۴	-۰/۴۴	۱۵/۴	فاقد ارزش گذاری
تنگل وود لنوکس ^۲	۰/۵۴	۱/۴۲	۱۳/۵	B
سانفرانسیسکو (قبل از بازسازی) ^۲	۰/۴۱	۲/۳۰	۱۲/۸	C

۱- فرم فراگیر

۲- فرم بادبزنی

۸. مأخذ

- [1] Zwicker, E., "Ein Verfahren zur Berechnung der Lautstärke", *Acta Acustica united with Acustica*, 1960, Vol.10, no.4, pp.304-308.
- [2] Stevens, S.S., "Perceived level of noise by Mark VII and decibels (E)", *The Journal of the Acoustical Society of America*, 1972, Vol.51, pp.575-599. (<https://doi.org/10.1121/1.1912880>)
- [3] Beranek, L., "One hundred concert halls and opera houses". In *Concert Halls and Opera Houses*, 2004, Springer, New York, NY, pp.37-489.
- [4] Beranek, Leo L., "Subjective rank-orderings and acoustical measurements for fifty-eight concert halls", *Acta Acustica united with Acustica*, 2003, Vol.89, no.3, pp.494-508.
- [5] Beranek, L.L., "Acoustics, American Institute of Physics", New York, 1986, p.314.
- [6] Barron, Mike, and L-J. Lee., "Energy relations in concert auditoriums. I." *The Journal of the Acoustical Society of America*, 1988, Vol.84, no.2, pp.618-628.
- [7] L Beranek, *Acoustics*, [see Eqs. (10.14), (10.24), (10.29) and (10.32)], AIP, Maryland, 1986.
- [8] Bradley, J.S., Soulodre, G.A. and Norcross, S., "Factors influencing the perception of bass", Doctoral dissertation, Acoustical Society of America, 1997.
- [9] Bradley, J. S., "The sound field for listeners in concert halls and auditoria", *Computational Architectural Acoustics*, WIT Press, Southampton, 1999.
- [10] M. Barron, "Auditorium Acoustics and Architectural Design", 2nd ed., Spon Press, London, 2010, pp.128-129, 223.
- [11] T. Okano, "Judgments of noticeable differences in sound fields of concert halls caused by intensity variations in early reflections", *J. Acoust. Soc. Am.*, 2002, Vol.111, 217-229.
- [12] T. Hidaka, L Beranek, S. Masuda, N. Nishihara, and T. Okano, "Acoustical design of the Tokyo Opera City (TOC) concert hall, Japan," *J. Acoust. Soc. Am.*, 2000, Vol.107, pp.340-354.
- [13] G. A. Soulodre, M. C. Lavoi, and S. G. Norcross, "Objective measures of listener envelopment in multi-channel surround systems", *J. Audio Eng. Soc.*, 2003, Vol.51, pp.826-841.
- [14] Marshall, Arthur Harold, and Michael Barron, "Spatial responsiveness in concert halls and the origins of spatial impression", *Applied Acoustics*, 2001, Vol.62, no.2, pp.91-108.
- [15] Hidaka, Takayuki, Leo L. Beranek, and Toshiyuki Okano, "Interaural cross-correlation, lateral fraction, and low- and high-frequency sound levels as measures of acoustical quality in concert halls", *The Journal of the Acoustical Society of America*, 1995, Vol.98, no.2, pp.988-1007.
- [16] Okano, T., Beranek, L.L. and Hidaka, T., "Relations among interaural cross-correlation coefficient (IACC E), lateral fraction (LF E), and apparent source width (ASW) in concert halls", *The Journal of the Acoustical Society of America*, 1998, Vol.104, no.1, pp.255-265.
- [17] M. Morimoto and K. Ida, "A practical evaluation method of auditory source width in concert halls," *J. Acoust. Soc. Jpn.*, 1995, Vol.16, pp.59-69.
- [18] M. Barron, "Auditorium Acoustics and Architectural Design", Spon Press, London, 2009, p.69.
- [19] Beranek, Leo L., "Analysis of Sabine and Eyring equations and their application to concert hall audience and chair absorption", *The Journal of the Acoustical Society of America*, 2006, Vol.120, no.3, pp.1399-1410.
- [20] Long, Marshall, "Architectural acoustics", Elsevier, 2005.

پی‌نوشت

* تالار سمعنیک بوستون نیاز به بحث جدایهای دارد. هر دادهای که در آن سالن اندازگیری شود وقی که خالی از جمعیت است نمی‌تواند به عنوان نشانگر عملکرد آکوستیکی آن در زمانی که پر از جمیت است مورد استفاده قرار بگیرد. دلیل آن این است که جایگاه تماشاچیان آن بر روی یک تخته چندلایی ضخیم ۲ سانتی‌متری و بر روی قاب‌های 10×10 سانتی‌متر سوار شده است - حجم هوای زیر آنها از صفر در جلوی کف اصلی تا $1/52$ متر در قسمت عقبی متغیر است. در حالت خالی، این تخته چوبی چندلا به طور قابل توجهی صدای با فرکانس پایین را جذب می‌کند. با این حال، زمانی که سالن پر است، افراد 170 کیلوگرم به ازای هر متر مربع به وزن تخته چوبی چندلا اضافه می‌کنند. این بدان معنی است که، از نظر آکوستیکی، فضای جایگاه تماشاچیان بوستون وقتی مملو از جمیت است، مانند بسیاری از سالن‌های دیگر نظیر تالارهای وین GMVS، کائزرتوس برلین، لوسرن و لونکس اوزاوا رفتار می‌کند، که جایگاه‌هایی دارند با رویه کوبی‌های نازک روی صندلی‌های تماشاچیان (ن.ک به شکل ۱).

1. Leo Beranek
2. The sound strength parameter G
3. Loudness

- 4. Total sound absorption
 - 5. Reverberation time
 - 6. Bass Index
- شاخص صدای با فرکانس پایین

۷. فرکانس‌های ۲۵۰ تا ۲ کیلوهرتز را فرکانس میانی می‌نامند (متترجم)

- 8. Listener envelopment
- 9. Apparent Source Width
- 10. Degree of Source Broadening
- 11. Binaural Quality Index
- 12. Sound Pressure Level

۱۳. μBar نام یکایی برای کمیت فیزیکی فشار است که معادل ۱۰۰ کیلوپاسکال و تقریباً معادل فشار یک جو است (متترجم).

- 14. Bass Response
- 15. Mid-Frequency

۱۶. اتاق بازآوایی محفظه‌ای که همه سطوح آن تا حد ممکن بازتابنده صدا هستند، اندازه‌گیری‌های آکوستیکی در این نوع اتاق‌ها انجام می‌شود (متترجم). روش اتاق بازآوایی کالیبراسیون منبع صوتی دوازده وجهی تقریباً و منحصراً از مؤسسه R&G تاکانکا در چیپای ژاپن به کارگرفته شده است. آزمایشگاه‌های دیگر ظاهراً منع را از طریق اندازه‌گیری تراز فشار صدا در فاصله ۱ متری از مرکز آن در سن یک سالن کسرت کالیبره نمودند و خروجی قدرت آکوستیکی را از آن مقدار تعیین کردند. تجزیه و تحلیل کامل این تفاوت در منبع [۳] ص. ۶۳۸-۶۳۴ آمده است. این نشان می‌دهد که اندازه‌های G به دست آمده از دوش در حدود ۱/۲ دسی‌بل متفاوت است، با مقدار بالاتر مرتبط با روش کالیبراسیون اتاق اولیه (که گاهی اوقات به نام "روش ژاپنی" نامیده می‌شود). مهم است که توجه داشته باشیم برای سالن‌های جدول ۱، روش اتاق بازآوایی مقدار مناسبتری را ارائه می‌دهد.

- 17. Munich
- 18. Rotterdam
- 19. Sapporo
- 20. Berlin Konzerthaus
- 21. Vienna GMVS
- 22. Boston
- 23. Lenox Tanglewood
- 24. Lucerne
- 25. shoebox
- 26. Sabine
- 27. Surround
- 28. Early Reflected
- 29. Total Reflected
- 30. Late Reflected

۱۷. سالن‌های دور که جایگاه تماشچان دایره‌وار دور تا دور سن قرار می‌گیرند. (متترجم).

- 32. Barron

۱۸. متوسط روی بازه ۱۲۵ تا ۲۵۰ هرتز

- 34. Bass level balance
- 35. Airborne
- 36. Royal Festival Hall
- 37. Barbican
- 38. Berlin Konzerthaus
- 39. Just-Noticeable-Differences
- 40. Okano
- 41. Differences of G
- 42. Beranek
- 43. Dodecahedral
- 44. Seatdip
- 45. Tokyo Opera City
- 46. Subjective bass response
- 47. Gilbert Soulodre
- 48. Michael Lavoie
- 49. Scott Norcross
- 50. Communication Research Center in Ottawa, Canada
- 51. Listener envelopment

۱۹. شاخص وضوح صدا، نسبتی از انرژی رسیده صوتی قبل از اولین ۸۰ میلی‌ثانیه از ورود صدای مستقیم تقسیم بر انرژی رسیده بعد از این زمان مشخص از همان صدای ورودی است که به عنوان یک تراز با واحد دسی‌بل یا دسی‌بل لا توصیف می‌شود $C_{80} = 10 \log[\frac{e_d + e_e}{e_l}]$ [۲۰] (متترجم).

۲۰. همبستگی دو گوشی: اندازه‌ای از تشابه صدای رسیده در دو نقطه عموماً دوگوش شونده یا مخاطب در نظر گرفته می‌شود [۲۰] (متترجم).

- 54. Buffalo Kleinhans
- 55. Tokyo-H

-
- 56. Apparent Source Width
 - 57. Sound Fullness of tone
 - 58. Ansamble
 - 59. Degree of Source Broadening
 - 60. Morimoto and Iida
 - 61. Hidaka
 - 62. Okano