

مقایسه عملکرد سیستم‌های ANC پیشخور و پسخور تک کاناله در تضعیف نویز سینوسی و هارمونیک‌های آن

سپیده شمعی

دانشکده برق

دانشگاه علم و صنعت ایران

Sepideh_shamaee@yahoo.com

چکیده: بخش عمده‌ای از کاربردهای ANC مربوط به حذف نویز صوتی در کانالهای باریک می باشد، که در چنین مواردی معمولاً از سیستم ANC تک کاناله استفاده می شود. سیستم‌های ANC انواع مختلفی دارند و از الگوریتم‌های متنوعی استفاده می کنند. در این مقاله سیستم‌های ANC پیشخورباند پهن و پسخور تک کاناله که از الگوریتم متداول FXLMS استفاده می کنند، به اختصار شرح داده شده و با استفاده از شبیه سازی کامپیوتری میزان تضعیف ناشی از آنها بر روی یک نویز سینوسی و هارمونیک‌های آن بررسی و مقایسه گردیده است. در تضعیف نویزهای باند باریک، سیستم ANC پسخور از عملکرد بهتری نسبت به سیستم ANC پیشخورباند پهن برخوردار می باشد. سیستم پیشخور فقط قادر به تضعیف مؤلفه های فرکانسی است که در سیگنال مرجع آن وجود دارند، در حالی که چنین محدودیتی در سیستم پسخور دیده نمی شود. نتایج شبیه سازی این موضوع را به روشنی نشان می دهند.

کلمات کلیدی: نویز سینوسی، کنترل فعال نویز، سیستم پیشخور، سیستم پسخور.

۱- مقدمه

امروزه با پیشرفت روزافزون صنعت و تکنولوژی، توسعه شهرها و افزایش جمعیت، آلودگی صوتی به یکی از مشکلات جوامع بشری تبدیل شده و نیاز به حذف یا به نحوی تضعیف اصوات مزاحم به ویژه در محیط‌های صنعتی به خوبی احساس می شود.

شیوه معمول کاهش نویز صوتی استفاده از روشهای غیر فعال و جاذبهای صوتی میباشد، که این روش در فرکانسهای پایین به علت طول موج بلند نویز صوتی قابل استفاده نیست [۱]. از این رو به منظور تضعیف اصوات فرکانس پایین از سیستمهای حذف فعال نویز استفاده می کنند، که کارایی آن نسبت به روشهای غیر فعال بسیار بیشتر است. در این روش به بیانی از جمع آثار استفاده میگردد؛ بدین ترتیب که سیگنالی با دامنه مساوی و اختلاف فاز ۱۸۰ درجه نسبت به نویز اصلی ایجاد شده و باعث تضعیف نویز اصلی می گردد.

در بسیاری از کاربردهای ANC، هدف تضعیف نویز فرکانس پایین در یک کانال باریک می باشد. تا زمانی که فرکانس نویز زیر فرکانس قطع کانال باشد، انتشار صوت به صورت یک بعدی بوده و می توان از سیستم تک کاناله برای حذف چنین نویزی استفاده کرد [۲].

به دلیل خواص فیزیکی و آکوستیکی، هنگام انتشار نویز سینوسی در یک کانال ممکن است برخی هارمونیکهای آن نیز ایجاد گردند. این هارمونیکها معمولاً در بالای کانال وجود ندارند و ضمن انتشار نویز در کانال تولید می شوند. این مقاله نشان میدهد که در چنین شرایطی سیستم پسخور از عملکرد به مراتب بهتری نسبت به سیستم پیشخور برخوردار می باشد.

در این مقاله در بخش ۲ سیستم ANC تک کاناله و در بخشهای ۳ و ۴ سیستمهای پیشخور و پسخور تک کاناله ای که از الگوریتم متداول FXLMS استفاده می کنند، به اختصار شرح داده می شوند. در بخش ۵ نتایج شبیه سازی و مقایسه عملکرد دو سیستم مزبور در مقابل یک نویز سینوسی و هارمونیکهای آن ارائه می گردد و نهایتاً نتیجه گیری در بخش ۶ آورده شده است.

۲- سیستم حذف فعال نویز تک کاناله

سیستم ANC تک کاناله دارای یک "سیگنال مرجع"، یک "سیگنال خطا" و یک "سیگنال ثانویه" است. سیگنال مرجع $x(n)$ ، دارای اطلاعاتی در مورد نویز صوتی مزاحم یا "نویز منبع اولیه" است. سیگنال خطای $e(n)$ ، توسط یک میکروفن موسوم به "میکروفن خطا" بدست آورده می شود.

میکروفن خطا در محلی قرار دارد که هدف سیستم، کاهش نویز صوتی در آن مکان است. بنابراین در محل میکروفن خطا بیشترین کاهش نویز تحقق می یابد. هنگامی که سیستم ANC خاموش است، تنها سیگنالی که توسط میکروفن خطا دریافت می شود، سیگنال نویز اولیه $d(n)$ است؛ که این سیگنال بعد از عبور نویز صوتی از محیط فیزیکی با تابع انتقال $P(z)$ به میکروفن خطا رسیده است. سیستم ANC سیگنال ثانویه $y(n)$ را تولید می کند که این سیگنال توسط بلندگو در فضا پخش می شود. این بلندگو به نام "منبع ثانویه" شناخته می شود. مجموع سیگنال پخش شده با سیگنال $d(n)$ ، موجب کاهش نویز اولیه در محل میکروفن خطا می گردد.

۳- سیستم ANC پیشخور تک کاناله

در سیستم ANC پیشخور از دو سنسور، یکی به منظور اندازه گیری سیگنال مرجع و دیگری به منظور اندازه گیری سیگنال خطای باقیمانده استفاده می شود. به عبارتی نویز ناشی از منبع نویز قبل از رسیدن به منبع ثانویه در بالای کانال اندازه گیری شده و سیگنال مرجع تولید می گردد.

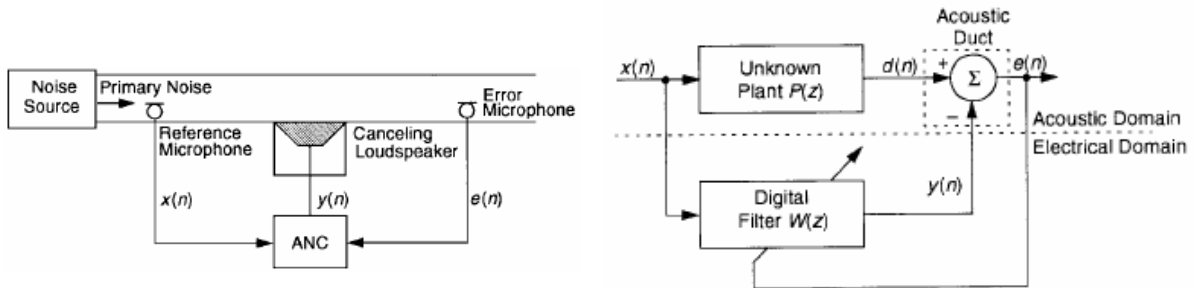
به طور کلی دو نوع نویز باند پهن و باند باریک در محیط وجود دارند. نویز باند پهن به وسیله اغتشاشاتی که تصادفی هستند ایجاد می گردد. در مقابل، در نویز باند باریک قسمت اعظم یا تقریباً همه انرژی در فرکانسهای خاصی متمرکز شده و بنابراین چنین نویزی دارای ماهیت تناوبی می باشد. بر این اساس سیستمهای ANC پیشخور به دو دسته باند پهن و باند باریک تقسیم می شوند. در این مقاله سیستم ANC پیشخور باند پهن به اختصار توضیح داده شده و از شرح سیستم ANC پیشخور باند باریک صرفنظر می گردد [۳].

۳-۱ سیستم ANC پیشخور باند پهن تک کاناله

برای حذف نویز باند پهن، سیگنال مرجع باید با نویز اولیه همبسته بوده و اطلاعات کاملی را در مورد منبع نویز در بر داشته باشد. در سیستم ANC پیشخور باند پهن برای ایجاد سیگنال مرجع از یک میکروفن مرجع استفاده می شود که

فیدبک ناشی از منبع ثانویه روی این میکروفن می تواند باعث ایجاد مشکل گردد.

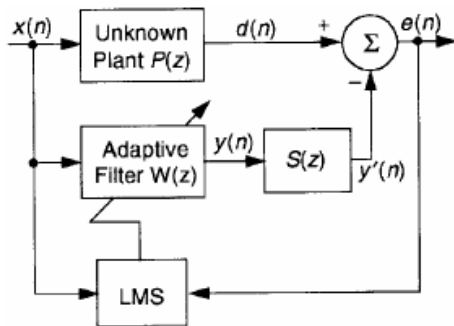
نمونه ای از یک سیستم ANC پیشخور باند پهن در شکل (۱) نشان داده شده است. در این شکل سیگنال ناخواسته



شکل ۱: سیستم ANC پیشخور باند پهن تک کاناله

شکل ۲: بلوک دیاگرام یک سیستم ANC

$x(n)$ قبل از رسیدن به بلندگو، توسط یک میکروفن مرجع نزدیک به منبع نویز در بالای کانال دریافت می شود. بلوک دیاگرام یک سیستم ANC پیشخور باند پهن تک کاناله در شکل (۲) نشان داده شده است. مطابق شکل، سیستم سیگنال مرجع را برای تولید سیگنال $y(n)$ که بلندگو را تحریک می کند، بکار می برد و به این ترتیب یک نویز ثانویه با 180° درجه اختلاف فاز نسبت به نویز اولیه در کانال صوتی ایجاد می گردد؛ که نویز اولیه را حذف می کند. میکروفن خطا نویز باقیمانده $e(n)$ را که باید از طریق اصلاح ضرایب فیلتر و وفقی مینیمم شود، اندازه گیری می کند. به منظور اصلاح ضرایب فیلتر وفقی در جهت کاهش نویز باقیمانده از سیگنالهای $x(n)$ و $e(n)$ استفاده می گردد. مطابق شکل یک آرایش ساده از این نوع سیستم ANC شامل فیلتر $W(z)$ است، که به منظور تخمین یک تابع تبدیل ناشناخته $P(z)$ بکار می رود. مسیر اولیه $P(z)$ شامل پاسخ آکوستیکی از سنسور مرجع ورودی تا سنسور خطا، یعنی جایی که تضعیف نویز محقق می شود، می باشد.



شکل ۳: بلوک دیاگرام سیستم ANC

پیشخور باند پهن

ظاهر شدن تابع تبدیل مسیر ثانویه در سیستم ANC پایدار نبوده و جهت دستیابی به همگرایی، باید الگوریتم LMS اصلاح گردد. برای جبران سازی اثر $S(z)$ دو روش پیشنهاد شده است:

۱- قرار دادن فیلتر معکوس $1/S(z)$ به طور سری با $S(z)$ به منظور رفع اثر آن.

۲- قرار دادن یک فیلتر کاملاً مشابه با $S(z)$ در مسیر سیگنال ورودی به الگوریتم وفقی، که الگوریتم حاصل به FXLMS یا Filtered-X LMS معروف است.

چون عکس تابع انتقال $S(z)$ جهت اجرای روش اول الزاماً وجود ندارد؛ معمولاً از روش دوم که در آن به معکوس $S(z)$ نیاز نیست، استفاده می شود.

مطابق شکل (۳) خطای باقیمانده از رابطه زیر بدست می آید.

$$e(n) = d(n) - s(n) * \left[\mathbf{w}^T(n) \mathbf{x}(n) \right] \quad (1)$$

که $s(n)$ پاسخ ضربه مسیر ثانویه $S(z)$ در لحظه n و $*$ بیانگر کانولوشن خطی می باشد.

$$\mathbf{w}(n) = [w_0(n), w_1(n), \dots, w_{L-1}(n)]$$
 بردار ضرایب فیلتر وقتی $W(z)$ و

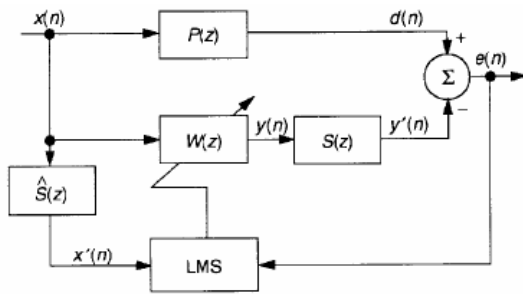
$$\mathbf{x}(n) = [x(n), x(n-1), \dots, x(n-L+1)]$$
 بردار سیگنال مرجع در لحظه n می باشد. با استفاده از الگوریتم نزولی ترین

شیب با ضریب همگرایی μ ، که بردار ضرایب را در جهت منفی گرادیان خطا بهنگام میکند؛ خواهیم داشت:

$$\mathbf{w}(n+1) = \mathbf{w}(n) - \mu \nabla \hat{x}(n) \quad (2)$$

$$\hat{x}(n) = E[e^2(n)] \quad (3)$$

اگر از مربع لحظه ای خطا به عنوان تخمینی برای متوسط مربع خطا استفاده کنیم، رابطه (2) به صورت زیر تبدیل می شود:



$$\mathbf{w}(n+1) = \mathbf{w}(n) - \mu \nabla \hat{x}(n) \quad (4)$$

$$\nabla \hat{x}(n) = \nabla e^2(n) = 2[\nabla e(n)]e(n) \quad (5)$$

با استفاده از رابطه (1) می توان نوشت:

$$\nabla e(n) = -s(n) * \mathbf{x}(n) = -\mathbf{x}'(n) \quad (6)$$

شکل 4: بلوک دیاگرام یک سیستم ANC پیشخور که

$$\mathbf{x}'(n) = [x'(n), x'(n+1), \dots, x'(n-L+1)]^T \quad (7)$$

الگوریتم FXLMS استفاده می کند.

$$x'(n) = s(n) * x(n) \quad (8)$$

با جایگذاری رابطه (5) و (6) در رابطه (4)، الگوریتم FXLMS به صورت زیر حاصل می شود:

$$\mathbf{w}(n+1) = \mathbf{w}(n) - \mu \mathbf{x}'(n) e(n) \quad (9)$$

در عمل $S(z)$ ناشناخته بوده و باید به وسیله یک فیلتر اضافی $S'(z)$ تخمین زده شود. بنابر این سیگنال مرجع فیلتر شده به وسیله عبور دادن سیگنال مرجع از تخمین مسیر ثانویه حاصل می شود:

$$\nabla e(n) = -s(n) * \mathbf{x}(n) \quad (10)$$

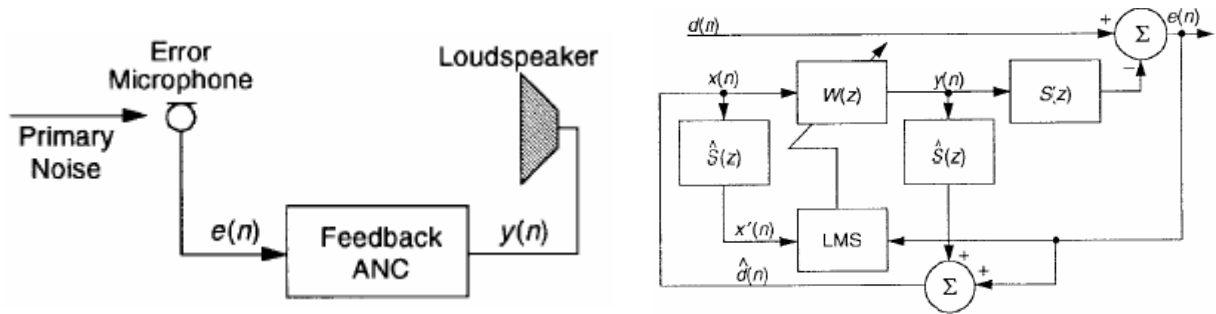
که $s(n)$ پاسخ ضربه تخمین مسیر ثانویه $S'(z)$ می باشد. بلوک دیاگرام یک سیستم پیشخور ANC که از الگوریتم FXLMS استفاده می کند، در شکل (4) نشان داده شده است.

بدیهی است که یک سیستم ANC پیشخور باند پهن قادر به حذف نویزهای باند باریک نیز می باشد. در این مقاله عملکرد سیستم ANC پیشخور باند پهن در تضعیف نویز سینوسی مورد بررسی قرار گرفته است.

4- سیستم ANC پیشخور وقتی تک کاناله

کنترل پیشخور یکی از تکنیکهایی است که در حذف فعال نویز استفاده می شود. در کاربردهایی که اندازه گیری نویز اولیه و تولید سیگنال مرجع ممکن نمی باشد، از سیستمهای ANC پیشخور استفاده می گردد. یک سیستم ANC پیشخور تک کاناله در شکل (5) نشان داده شده است. همانطور که در شکل دیده می شود، این نوع سیستم تنها به یک سنسور خطا احتیاج دارد و بنابراین از فیدبک آکوستیکی منبع ثانویه به میکروفن مرجع، که در بسیاری از سیستمهای

ANC پیشخور باند پهن وجود دارد؛ اجتناب می شود. دو نوع سیستم پیشخور وفقی و غیر وفقی می توان در نظر گرفت، که در این مقاله سیستم ANC پیشخور وفقی تک کاناله به اختصار توضیح داده می شود [۳]. بلوک دیاگرام یک سیستم ANC پیشخور وفقی تک کاناله که از الگوریتم FXLMS استفاده می کند، در شکل (۶) نشان داده شده است. سیستم ANC پیشخور وفقی را می توان به صورت یک سیستم ANC پیشخور وفقی در نظر گرفت، که سیگنال مرجع مورد نیازش را به وسیله خروجی فیلتر وفقی و سنسور خطا تولید می کند. در این سیستم مطابق شکل (۶)، $d(n)$ نویز اولیه



شکل ۵: سیستم ANC پیشخور تک کاناله

شکل ۶: سیستم ANC پیشخور وفقی تک کاناله که از الگوریتم FXLMS استفاده میکند.

در محل سنسور خطا، $e(n)$ نویز باقیمانده، اندازه گیری شده به وسیله سنسور خطا و $y(n)$ سیگنال کنترلی ثانویه است. $W(z)$ تابع تبدیل فیلتر وفقی و $S(z)$ تابع تبدیل مسیر ثانویه می باشد. در این سیستم نویز اولیه $d(n)$ در طول عملکرد سیستم ANC نامعلوم بوده و باید به وسیله منبع ثانویه حذف گردد. بنابراین ایده اصلی سیستم ANC پیشخور وفقی، تخمین نویز اولیه و به کار بردن آن به عنوان سیگنال مرجع $x(n)$ می باشد. با توجه به شکل (۶) تبدیل Z نویز اولیه به صورت زیر خواهد بود:

$$D(z) = E(z) + S(z)Y(z) \quad (12)$$

که $E(z)$ سیگنال بدست آمده از سنسور خطا و $Y(z)$ سیگنال ثانویه تولید شده به وسیله فیلتر وفقی است. اگر تابع تبدیل مسیر ثانویه به وسیله $\hat{S}(z)$ تقریب زده شود، می توانیم $d(n)$ را تخمین زده و به عنوان سیگنال مرجع ساخته شده $x(n)$ بکار ببریم.

$$X(z) = \hat{D}(z) = E(z) + \hat{S}(z)Y(z) \quad (13)$$

شیوه تولید سیگنال مرجع در شکل (۶) نشان داده شده است. در این شکل سیگنال ثانویه $y(n)$ به وسیله تخمین مسیر ثانویه $\hat{S}(z)$ فیلتر شده و سپس با $e(n)$ جمع می شود، تا نویز اولیه را تولید کند. همچنین مشاهده می شود که $\hat{S}(z)$ جهت جبران سازی اثر مسیر ثانویه در مسیر $x(n)$ قرار گرفته است. سیگنال مرجع $x(n)$ تولید شده به عنوان تخمینی از $d(n)$ به صورت زیر بیان می گردد:

$$x(n) = \hat{d}(n) = e(n) + \sum_{m=0}^{M-1} s_m y(n-m) \quad (14)$$

که s_m ضرایب فیلتر وفقی FIR با طول M هستند که برای تخمین مسیر ثانویه به کار برده شده است. سیگنال ثانویه $y(n)$ عبارت خواهد بود از:

$$y(n) = \sum_{l=0}^{L-1} w_l(n)x(n-l) \quad (15)$$

که $w_l(n)$ ضرایب $W(z)$ در زمان n هستند و L طول فیلتر $W(z)$ می باشد. ضرایب فیلتر به وسیله الگوریتم FXLMS بهنگام می شوند:

$$w_l(n+1) = w_l(n) + m x'(n-l)e(n) \quad (16)$$

که m اندازه پله است و

$$x'(n) = \sum_{m=0}^{M-1} s_m x(n-m) \quad (17)$$

سیگنال مرجع فیلتر شده می باشد.

سیستم ANC پسخور و فقی معمولاً در مورد نویزهای باند باریک مفید واقع می شود؛ چرا که در این سیستم خروجی سنسور خطا برای ایجاد ورودی مرجع مورد استفاده قرار می گیرد و چنین عملکردی صرفاً مربوط به طبیعت قابل پیش بینی سیگنالهای باند باریک می باشد. به عبارتی عملکرد یک سیستم پسخور و فقی را می توان معادل با بکار بردن یک سیستم پیشخور باند باریک دانست که در آن سیگنال مرجع به وسیله خود سیستم ایجاد می شود

۵- نتایج شبیه سازی

در این بخش به کمک شبیه سازی کامپیوتری عملکرد دو سیستم ANC پیشخور باند پهن تک کاناله و ANC پسخور و فقی تک کاناله در تضعیف یک نویز سینوسی و هارمونیکهای آن با یکدیگر مقایسه شده است.

در شبیه سازی سیستم ANC پیشخور باند پهن، یک میکروفن مرجع، یک میکروفن خطا و یک بلندگوی ثانویه، و در شبیه سازی سیستم ANC پسخور و فقی یک میکروفن خطا و یک بلندگوی ثانویه در نظر گرفته شده و به منظور احتساب اثرات فیزیکی کانال، توابع انتقال لازم معلوم فرض شده اند. در هر دو سیستم ANC پیشخور و پسخور، یک فیلتر IIR مرتبه ۲۵ به عنوان تابع انتقال مسیر ثانویه $S(z)$ و علاوه بر آن یک فیلتر IIR مرتبه ۲۵ به عنوان تابع انتقال $P(z)$ در سیستم پیشخور در نظر گرفته شده است. به منظور جلوگیری از نا پایداری، برای تخمین $S(z)$ از یک فیلتر FIR با طول ۳۲ به عنوان $\hat{S}(z)$ استفاده شده و فیلتر و فقی $W(z)$ نیز یک فیلتر FIR با تعداد ضرایب ۱۲۸ می باشد. سیگنال نویز نیز شامل یک سینوس با فرکانس ۲۰۰ HZ و هارمونیکهای دوم و سوم آن با فرکانسهای ۴۰۰ HZ و ۶۰۰ HZ است. این شبیه سازی شامل ۳ بخش است:

۱- در این بخش یک سیستم ANC پیشخور باند پهن در نظر گرفته شده و فرض میشود هر سه مؤلفه فرکانسی نویز در بالای کانال وجود داشته و به وسیله میکروفن مرجع دریافت می شوند. بنابر این سیگنال مرجع شامل هر سه فرکانس خواهد بود. شکل ۸ چگالی طیفی توان سیگنال خطای باقیمانده $e(n)$ را تحت این شرایط نشان می دهد.

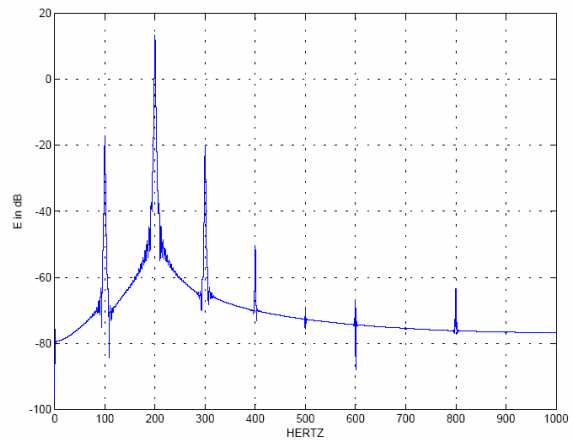
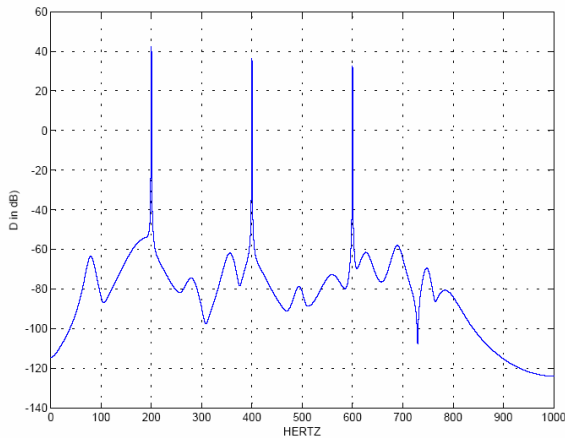
۲- این بخش شبیه سازی سیستم ANC پیشخور باند پهن در شرایطی است که فقط فرکانس ۲۰۰ HZ توسط میکروفن مرجع دریافت می شود؛ لذا سیگنال مرجع فقط شامل فرکانس ۲۰۰ HZ میباشد. در عین حال فرض می شود که در نویز اولیه $d(n)$ در محل میکروفن خطا هر سه مؤلفه ۲۰۰ HZ، ۴۰۰ HZ و ۶۰۰ HZ وجود دارند. نمودارهای چگالی طیفی توان سیگنال $e(n)$ حاصل از این شبیه سازی در شکل ۹ آورده شده است.

۳- در نهایت یک سیستم ANC پسخور و فقی در حالتی شبیه سازی شده است که نویز اولیه $d(n)$ آن شامل مؤلفه های فرکانسی ۲۰۰ HZ، ۴۰۰ HZ و ۶۰۰ HZ می باشد. نمودار چگالی طیفی توان نویز باقیمانده حاصل از این بخش در

شکل ۱۰ نشان داده شده است.

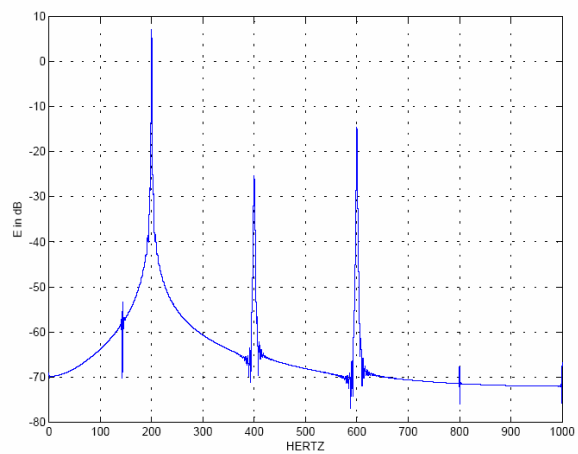
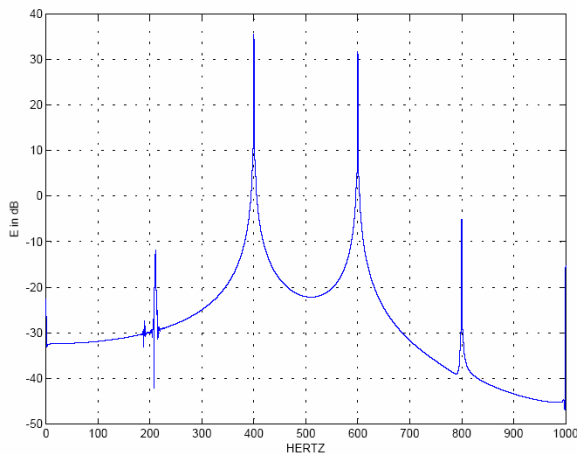
تذکر: با توجه به توضیحات فوق سیگنال $d(n)$ در هر سه بخش شبیه سازی یکسان بوده و چگالی طیفی توان آن در شکل ۷ نشان داده شده است.

در شکل ۸ دیده می شود که سیستم ANC پیشخور باند پهن به خوبی هر سه مؤلفه فرکانسی نویز اولیه را تضعیف کرده است.؛ از آنجا که هر سه مؤلفه در سیگنال مرجع وجود دارند، لذا سیگنال مرجع با نویز اولیه همبسته بوده و



شکل ۷: نمودار چگالی طیفی توان نویز اولیه $d(n)$ قبل از تضعیف

شکل ۸: نمودار چگالی طیفی توان نویز باقیمانده $e(n)$ در سیستم ANC پیشخور باند پهن و در شرایطی که هر سه مؤلفه فرکانسی نویز اولیه $d(n)$ در سیگنال مرجع $x(n)$ وجود دارند.



شکل ۹: چگالی طیفی توان نویز باقیمانده $e(n)$ در سیستم ANC پیشخور باند پهن و در شرایطی که فقط مؤلفه فرکانسی ۲۰۰ HZ در سیگنال مرجع وجود دارد.

شکل ۱۰: چگالی طیفی توان نویز باقیمانده $e(n)$ در سیستم ANC پیشخور وقتی تک کاناله و در شرایطی که هر سه مؤلفه فرکانسی نویز اولیه $d(n)$ وجود دارند.

سیستم ANC پیشخور به نحو قابل قبولی نویز اولیه را تضعیف خواهد کرد. شکل ۹ به خوبی نشان میدهد که سیستم پیشخور مزبور فقط فرکانس ۲۰۰ HZ از نویز اولیه را که در سیگنال مرجع وجود داشته تضعیف کرده و فرکانسهای ۴۰۰ و ۶۰۰ HZ همچنان بدون آنکه تضعیف شوند، باقی مانده اند. حتی بعضاً ممکن است دامنه چینی مؤلفه هایی که در سیگنال مرجع وجود ندارند، ضمن عملکرد سیستم افزایش یابد؛ و در نهایت در شکل ۱۰ دیده میشود که سیستم

ANC پسخور وفقی هر سه مؤلفه فرکانسی را به نحو مناسب تضعیف کرده است. پس به نظر می‌رسد که در حذف نویز باند باریک، چنانچه برخی از مؤلفه های فرکانسی نویز اولیه در سیگنال مرجع وجود نداشته باشند، سیستم ANC پیشخور باند پهن عملکرد مطلوبی نداشته و سیستم ANC پسخور وفقی نتایج به مراتب بهتری را بدست می دهد.

در نهایت اشاره به این نکته ضروری به نظر می‌رسد، که مطالب مطرح شده در این مقاله بخشی از تحقیقاتی است که جهت رفع مشکلی مشابه که در یک سیستم ANC آزمایشگاهی با آن برخورد شده است، انجام گرفته است. در یک سیستم ANC پیشخور باند پهن تک کاناله آزمایشگاهی دیده شده که چنانچه منبع اولیه نویز، یک نویز سینوسی تک فرکانس تولید کند، این تک فرکانس به خوبی توسط سیستم تضعیف خواهد شد؛ ولی در کمال تعجب دیده می شود که سیگنال خطای باقیمانده حاوی حداقل ۲ هارمونیک اول نویز سینوسی تک فرکانس مزبور، با دامنه نسبتاً قابل توجه می باشد. به نظر می‌رسد که این هارمونیکها به علت برخی ویژگیهای فیزیکی نظیر غیر خطی بودن بخشهایی از سیستم یا برخی خواص آکوستیکی تولید می شوند. هدف ما از بین بردن یا تضعیف این هارمونیکها است، بدون توجه به اینکه چه عاملی منشأ تولید آنها می باشد. اگر چه در بالا نشان داده شد که سیستم پسخور قادر به رفع چنین مشکلی می باشد، ولی سیستم پسخور نیز راه حل مناسبی نبوده و ضعفهای خاص خود را دارد. مثلاً یک سیستم پسخور چنانکه قبلاً نیز ذکر شد، فقط قادر به حذف نویزهای باند باریک است. به نظر می رسد، سیستمی که هم قادر به تضعیف نویز باند پهن و هم نویز باند باریک بوده، در عین حال بتواند مشکل ذکر شده را مرتفع ساخته و نهایتاً نتیجه قابل قبولی را بدست دهد، میبایست تلفیقی از دو سیستم ANC پیشخور و پسخور باشد. چنین سیستمی با نام سیستم هایبرید معروف است [۴]. در این مقاله شبیه سازی سیستم هایبرید و مقایسه عملکرد آن با دو سیستم پسخور و پسخور مطرح نشده است؛ لیکن یقیناً مقایسه عملکرد سه سیستم مزبور از طریق شبیه سازی و بالتبع آن پیاده سازی نتایج درخور توجهی را بدست خواهد داد و در فرصتهای بعدی ارائه خواهد شد.

۶- نتیجه گیری

در این مقاله عملکرد دو سیستم ANC پیشخور باند پهن و پسخور وفقی تک کاناله در تضعیف یک نویز سینوسی و تعدادی از هارمونیکهای آن از طریق شبیه سازی کامپیوتری مقایسه شده و نشان داده شد که سیستم پسخور وفقی تحت شرایط خاص مطرح شده در مقاله، کارایی بیشتری دارد. علاوه بر آن به مشکل موجود در یک سیستم ANC پیشخور باند پهن تک کاناله آزمایشگاهی اشاره گردیده، به منظور رفع آن به نحو قابل قبولی، استفاده از سیستم هایبرید پیشنهاد گردید. شبیه سازی سیستم هایبرید و بالتبع آن پیاده سازی سه سیستم پسخور، پسخور و هایبرید در آزمایشگاه، هم اکنون مورد مطالعه بوده؛ نتایج حاصل از آن پس از تکمیل، در فرصتهای بعدی ارائه خواهد شد.

۷- مراجع

- [1] Anjelo J. Companella , "Active Noise Control or Cancellation", Companella Associates, 2000
- [2] Andre L'Esperace, Martin Bouchard , Bruno Pailard , Catherine Guigou and Alex Boudreau, "Active Noise Control in large circular duct using an error sensors plane", Science Direct – Applied Acoustics, Vol. 57, Issue 4, August 1999
- [3] Sen M. Kuo, Dennis R. Morgan, "Active Noise Control Systems" New Yourk , John Wiley & Sons, 1996
- [4] Xuang Kong , Sen M. Kuo, "Multiple Channel Hybrid Active Noise Control Systems", IEEE Transaction On Control Systems Technology, Vol. 6, No. 6, November 1998
- [5] Sen M. Kuo and Dennis R. Morgan , " Active Noise Control: A Tutorial Review", Proceeding Of The IEEE , Vol. 87 , No. 6, June 1999