



پیاده‌سازی آزمون‌گر سخت‌افزار در حلقه به روش تزریق سیگنال برای سامانه کنترل موشک خاص

حسن عرب عامری^۱، محمد رضا عاروان^۲

^۱ کارشناس ارشد سیستم‌های هدایت و کنترل، پژوهش گر سازمان صنایع هوافضا، Hs_ameri@yahoo.com

^۲ استادیار، دانشگاه صنعتی مالک اشتر، پژوهش گر سازمان صنایع هوافضا ir_arvan@mut.ac.ir

(تاریخ دریافت مقاله ۲/۵، ۱۳۸۹، تاریخ پذیرش مقاله ۲۵/۳/۱۳۸۹)

چکیده: کامل‌ترین روش ارزیابی سامانه هدایت و کنترل یک موشک، قبل از آزمون پروازی شبیه‌ساز سخت‌افزار در حلقه است. برای پیاده‌سازی این روش در موشک‌های آشیانه‌یاب مادون قرمز نیاز به تجهیزات دقیق و گران‌قیمتی به منظور تولید صحنه مادون قرمز و دوران جستجو گر در فضای سه‌بعدی است. روش تزریق سیگنال با شبیه‌سازی و تولید سیگنال خروجی آشکارساز مادون قرمز، نیاز به این تجهیزات گران‌قیمت و پیچیده را برطرف می‌سازد. این مقاله به پیاده‌سازی سخت‌افزار در حلقه مدارات خودخلبان یک موشک آشیانه‌یاب مادون قرمز اختصاص دارد، ابتدا به کمک آزمایشات عملی ارزیابی و معترسازی شبیه‌سازی شش درجه آزادی صورت گرفته است. این کار با شبیه‌سازی عملکرد تسترهای آزمایشگاهی و بررسی پارامتری به نام فاکتور فرمان در آنها صورت گرفته است. به کمک این روش بهره حلقه هدایت و حلقه کنترل موشک در شبیه‌سازی، با مقادیر واقعی بدست آمده در آزمایشگاه تضمیم گردیده است. قرار دادن مدارات خودخلبان بصورت سخت‌افزاری در شبیه‌سازی و تحقق روش تزریق سیگنال، با زمان واقعی کردن شبیه‌سازی شش درجه آزادی و طراحی مدار واسط مناسب صورت پذیرفته است. نزدیکی نتایج حاصل از سخت‌افزار در حلقه با نتایج شبیه‌سازی نرم‌افزاری کامل شش درجه آزادی صحت کار انجام گرفته را نشان می‌دهد. اختلاف جزئی بین نتایج با بررسی فاز سیگنال خطی ساز تحلیل گردیده است.

کلمات کلیدی: تزریق سیگنال- خودخلبان- سخت‌افزار در حلقه- شبیه‌سازی شش درجه آزادی- معترسازی- فاکتور فرمان

Hardware in the Loop Simulator Implementation by Signal Injection Method for Control System of a Special Missile

Hassan Arab Ameri, Mohammad Reza Arvan

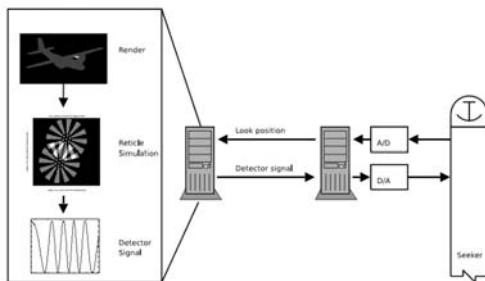
Abstract: The hardware in the loop simulation is the main method for evaluation of the missile guidance and control system before flight test. Implementation of this tester in IR homing missile requires accurate and expensive instruments for generate IR scene and rotate the seeker in three dimensions. Signal injection method obviates these equipments by simulation and generation the output signal of IR detector. This paper explains implementation hardware in the loop of autopilot circuits of an IR homing missile. First, evaluation and validation of six degree of freedom simulation was done by using the practical test results. It was done by simulating the laboratory testers and analyzing the command factor. By using this method the gain of missile guidance and control loops in simulation adjusted by real values from laboratory tests. Implementing the autopilot circuits in the simulation and realization the signal injection method was done by making real time simulation and designing the suitable interface circuit. The compatibility of the results from hardware in the loop and software simulation shows precision of the implementation. Small variance between results has analyzed by the effect of linear signal phase.

Keywords: Signal Injection, Autopilot, hardware in the loop, Six degree of freedom simulation, Validation, Command factor

کامپیوترها برای این منظور مورد نیاز می‌باشد. مجموعه این امکانات در محدوده اثرات هدف، اقدامات متقابل و پس زمینه، طیف‌های الکترومغناطیسی با طول موج‌های میکرومیلی‌متری، مادون‌قرمز و نواحی مرئی را برای جستجوگرهای فراهم می‌نمایند. در مرجع [4] نیز به تشریح آزمون سخت افزار در حلقه موشک‌های چندطیفی و مقایسه بین آزمون‌های پروازی با شبیه‌سازی سخت افزار در حلقه پرداخته شده است.

سیستم‌های تولید مناظر سه‌بعدی و کدهای زمان حقيقی دو قسمت مهم از آزمون سخت افزار در حلقه می‌باشد که از زمان شروع آن در سال ۱۹۸۶ همواره مورد توجه و رو به توسعه بوده است. هر کدام از این اجزاء، در یک محیط زمان واقعی قرار دارد که اجازه می‌دهد شبیه‌ساز سخت افزار در حلقه، آزمون‌های حلقه بسته را روی سیستم‌ها یا زیرسیستم‌ها انجام دهد. در مرجع [5] مراحل توسعه اجزاء سخت افزار در حلقه تشریح شده است.

در آزمون کامل سخت افزار در حلقه بدلیل قرار گرفتن سخت افزاری کل مجموعه هدایت و کنترل در شبیه‌سازی، خطاهای مدل‌سازی این مجموعه حذف شده و از دقت فوق العاده‌ای برخوردار خواهد بود ولی در مقابل بدلیل نیاز به تجهیزات پیچیده‌ای مانند میز متخرک و سامانه تولید منظره، بسیار پیچیده، پرهزینه و زمان‌بر است. در مقابل این روش در دهه اخیر روش ساده‌تری از لحاظ پیاده‌سازی، با نام تزریق سیگنال توسعه داده شده است. با استفاده از این روش سیگنال خروجی آشکارساز مادون قرمز شبیه‌سازی شده و به محل خروجی آشکارساز اعمال می‌گردد. با شبیه‌سازی دیگر قسمت‌های مختصات یاب هدف، از جمله سیم‌پیچ‌ها و اعمال آن به نقاط مناسب، کل مجموعه الکترونیک به صورت سخت افزاری در حلقة شبیه‌سازی قرار می‌گیرد [6]. شکل ۲ این روش را در آزمون سخت افزار در حلقه جستجوگر مادون قرمز نشان می‌دهد.

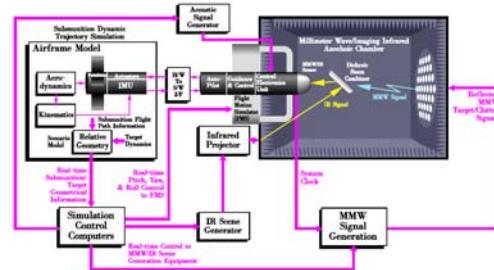


شکل ۲- استفاده از روش تزریق سیگنال در شبیه‌سازی سخت افزار در حلقه یک جستجوگر مادون قرمز [11]

در مرجع [7] از روش تزریق سیگنال به عنوان یک امکان آزمون ارزان قیمت نام برده شده است که به دلیل پیچیدگی تولید صحنه اپتیکی از تزریق الکترونیکی مستقیم برای تهیه تصاویر فاصله برای تست رادار لیزری استفاده می‌شود. مدارات الکترونیکی تولید پالس و تأخیر،

۱- مقدمه

در مراحل تحقیق و توسعه سامانه هدایت و کنترل یک موشک، لازم است آزمون‌های متعددی جهت راستی آزمایی و دقت هر مرحله صورت گیرد. کامل‌ترین این آزمون‌ها قبل از آزمایش پروازی سامانه، آزمون سخت افزار در حلقه می‌باشد. این روش با قراردادن بلوک‌هایی نظری هدایت و کنترل در شبیه‌سازی شش درجه آزادی تحقق می‌باید. از آنجایی که مدل‌سازی دقیق بلوک‌های هدایت و کنترل به طور عملی غیرممکن یا بسیار دشوار است، این روش علاوه بر این که ابزاری جهت آزمون بلوک‌های طراح شده می‌باشد، باعث افزایش کارآئی و دقت شبیه‌سازی نیز می‌گردد. از این آزمون گر در همه سیستم‌های موشکی ضدکشی، زمین به هوا، هوا به زمین استفاده می‌گردد. [1] در روش معمول برای شبیه‌سازی سخت افزار در حلقه موشک‌های آشیان‌باب، کل مجموعه هدایت و کنترل موشک، شامل جستجوگر، مجموعه مدارات الکترونیکی و مجموعه کنترل در حلقه قرار می‌گیرد. در این روش برای مشابه‌سازی حرکات دورانی موشک لازم است مجموعه یاد شده روی یک میز دو یا سه درجه آزادی قرار گیرد. علاوه بر آن برای مشابه‌سازی آن‌چه جستجوگر از مدافعت می‌بیند، لازم است از روش تولید منظره^۱ استفاده شود. در این روش با در نظر گرفتن پارامترهایی از هدف و پس زمینه مانند شدت تشعشع، اندازه و طول موج، اقدام به تولید تصویر مادون قرمز می‌گردد و تصویر هدف را مشابه آن‌چه که جستجوگر موشک در زمان پرواز تعقب می‌کند، تولید می‌نماید [2]. شکل ۱ دیاگرام بلوکی سخت افزار در حلقه موشک مادون قرمز را با تولید تشعشع هدف و قراردادن کل مجموعه هدایت و کنترل به صورت سخت افزاری در شبیه‌سازی نشان می‌دهد. ممان‌طور که مشاهده می‌شود تمامی اجزاء اصلی آزمون سخت افزار در حلقه در دیاگرام بلوکی وجود دارند.



شکل ۱- دیاگرام بلوکی سخت افزار در حلقه برای یک موشک مادون قرمز [10]

در مرجع [3] استفاده از سخت افزار در حلقه در روند توسعه سیستم‌های موشکی با جستجوگرهای چند طیفی موردن بررسی قرار گرفته است. امکانات خاصی از جمله تجهیزات تولید سیگنال RF و IR تک منظوره، شبیه‌سازهای حرکت پرواز، محفظه‌های تشعشع، تجهیزات اپتیکی و

درجه آزادی و شبیه‌سازی سخت افزار در حلقة مورد مقایسه و بررسی قرار می‌گیرند. بخش پایانی مقاله نیز به نتیجه گیری و ارائه پیشنهاد برای ادامه پژوهش اختصاص دارد.

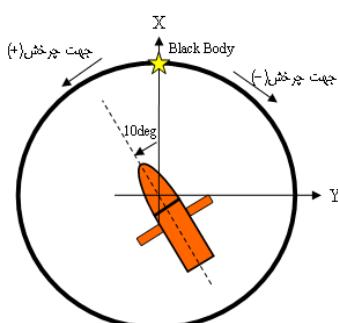
۲- معتبرسازی شبیه‌سازی شش درجه آزادی

در این قسمت شبیه‌سازی شش درجه آزادی بر اساس نتایج آزمایشگاهی و با استفاده از پارامتری به نام فاکتور فرمان مورد ارزیابی و کالیبراسیون قرار گرفته است. فاکتور فرمان پارامتری است که در موشک‌های تک کانال چرخان از آن جهت اندازه گیری خروجی سیستم کنترل، یا همان تلاش کنترلی استفاده می‌شود و دارای دو مقدار اندازه و فاز است. اندازه آن در واقع میزان نیروی کنترل نرمالیزه شده (بین صفر و یک) و فاز آن جهت اعمال این نیرو را نشان می‌دهد. روابط مربوط به محاسبه فاکتور فرمان در یک موشک تک کانال چرخان، در پیوست ۱ آمده است.

۳- معتبرسازی پارامترها در کanal ردیابی

در این نوع موشک که گاهی از آن به عنوان اندازه گیر زاویه نیز یاد می‌شود همواره خطای زاویه‌ای جستجو گر نسبت به خط دید اندازه گیری می‌شود [9]. در آزمایشگاه برای بوجود آوردن نرخ چرخش خط دید و اندازه گیری مقدار فاکتور فرمان از سامانه‌ای مشابه شکل ۴ استفاده می‌شود.

در این سامانه یک میز گردان وجود دارد که مجموعه هدایت و کنترل روی آن نصب می‌شود به طوری که محل تقاطع طوقه‌های داخلی و خارجی مجموعه ژیروسکوپ در مرکز میز گردان قرار گیرد. پس از تحریر جسم سیاه^۱ (هدف شبیه‌سازی شده) توسط جستجو گر، ژیروسکوپ آزاد شده تا بتواند هدف را تعییب نماید.



شکل ۴- میز گردان جهت آزمون مجموعه هدایت و کنترل

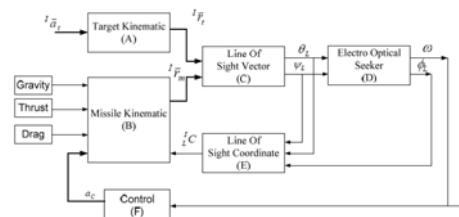
در این هنگام مجموعه هدایت و کنترل از وضعیت اولیه جایجا شده و با راستای محور اپتیکی زاویه معینی می‌سازد. سپس هم‌زمان با چرخش مجموعه هدایت و کنترل تحت سرعت زاویه‌ای معین حول محور طولی،

1- Black Body

صحنه‌ها را به طور مستقیم به واحد پردازش سیگنال جستجو گر تزریق می‌نمایند.

بررسی پیشرفت الگوریتم‌های مورد نیاز برای شبیه‌سازی زمان واقعی یک ریکل اسکن مخروطی موضوعی است که در مرجع [8] مورد بررسی قرار می‌گیرد. این مرجع روش‌هایی که زمان شبیه‌سازی برای تولید سیگنال واقعی را کاهش می‌دهند مورد بررسی قرار می‌دهد. تکنیک‌های گوناگون برای تأثیر مطلوب روی شبیه‌سازی و نتایج و مشکلات این روش‌ها بیان می‌شوند. همچنین الگوریتم‌های بوجود آمده در گذشته، همراه با سریع ترین زمان‌های شبیه‌سازی معرفی می‌گردند.

هرچند که روش تزریق سیگنال در مقابل روش معمول سخت افزار در حلقة از دقت کمتری برخوردار است ولی بدليل توسعه قدرت پردازش گرهای الکترونیکی از یک سو و ارزان‌تر و ساده‌تر بودن پیاده‌سازی در مقایسه با روش معمول از سوی دیگر باعث افزایش اقبال مهندسان سیستم جهت بکار گیری این روش شده است. این مقاله به نحوه پیاده‌سازی عملی آزمون گر سخت افزار در حلقة برای یک موشک آشیان یا ب مادون‌قمرز می‌پردازد. شکل ۳ دیاگرام بلوکی شبیه‌سازی موشک مورد مطالعه را نشان می‌دهد که در آن ارتباط بین بلوک‌های مختلف نشان داده شده است. با قرار دادن بخش‌های سخت افزاری از مجموعه الکترونیک در شبیه‌سازی می‌توان سطوح ساده‌تری از سخت افزار در حلقة را به کمک روش تزریق سیگنال اجرا نمود. به عبارت دیگر بر اساس این که کدام‌یک از اجزاء موشک به صورت مدل واقعی در حلقة قابل پیاده‌سازی قرار گیرند سطوح مختلفی از آزمون سخت افزار در حلقة قابل پیاده‌سازی خواهد بود. این مقاله به پیاده‌سازی آزمون سخت افزار در حلقة با روش تزریق سیگنال و با قراردادن سخت افزاری مدارات خودخلبان در حلقة شبیه‌سازی، اختصاص دارد.



شکل ۳- دیاگرام بلوکی شبیه‌سازی موشک مورد مطالعه [12]

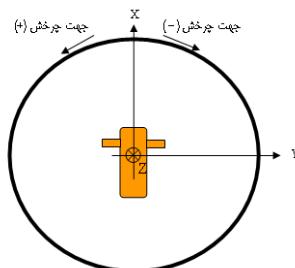
قبل از پیاده‌سازی مدارات خودخلبان در شبیه‌سازی سخت افزار در حلقة لازم است که شبیه‌سازی شش درجه آزادی مورد ارزیابی و معتبرسازی قرار گیرد. بخش دوم مقاله به این مسئله اختصاص دارد. نحوه پیاده‌سازی روش تزریق سیگنال با زمان واقعی کردن شبیه‌سازی شش درجه آزادی، خارج کردن مدل مدارات خودخلبان از شبیه‌سازی نرم‌افزاری و تحقق آن به صورت سخت افزاری در بخش سوم آورده شده است. بخش چهارم به بیان نتایج عملی این شبیه‌ساز با درنظر گرفتن چند سناریوی مختلف می‌پردازد در این بخش نتایج شبیه‌سازی شش

W (deg/sec)	Command Factor	
	Head On	Tail On
/	/ ~ /	/ ~ /
	/ ~ /	/ ~ /
/	/ ~ /	/ ~ /
	/ ~ /	/ ~ /
/	/ ~ /	/ ~ /

واضح است که در شبیه‌سازی شش درجه آزادی بهتر است مقدار فاکتور فرمان در وسط محدوده مجاز قرار گیرد.

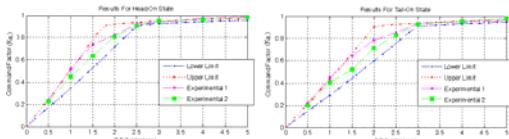
۲-۲- معتربرسازی پارامترها در کنال کنترل

در سامانه کنترل موشک مورد مطالعه یک ژیروسکوپ یک درجه آزادی به عنوان حس گر سرعت زاویه‌ای استفاده شده است در حالی که بدنه موشک در حال چرخش حول محور طولی است خروجی این حس گر یک سیگنال الکتریکی متناسب با سرعت زاویه‌ای بدنه موشک حول محور عرضی آن خواهد بود. بنابراین برای تحریک حس گر و اندازه‌گیری ولتاژ خروجی آن باید با چرخش بدنه حول محور طولی، سرعت زاویه‌ای‌های متفاوتی حول محور عرضی به بدنه آن اعمال نمود. برای انجام آزمون عملکرد حس گر سرعت زاویه‌ای و حلقه کنترل در آزمایشگاه نیز سامانه مشابهی وجود دارد. توسط یک میز دو درجه آزادی مطابق شکل ۶ قسمتی از بدنه موشک که حس گر روی آن قرار دارد هم‌زمان با چرخش حول محور طولی، با سرعت زاویه‌ای ثابت، حول محور عرضی دوران می‌نماید. در وجود این شرایط و اندازه‌گیری وضعیت بالکها در هر لحظه، فاکتور فرمان محاسبه می‌شود. میز دو درجه آزادی توانایی چرخش حول محور عرضی را در جهات مثبت و منفی، تحت سرعت زاویه‌ای‌های مختلف دارد. بنابراین امکان اعمال آزادی‌های مختلف (سرعت زاویه‌ای‌های متفاوت حول محور عرضی) به حس گر و اندازه‌گیری فاکتور فرمان نظری آن وجود دارد. لذا با انجام این آزمون می‌توان بهره را در شبیه‌سازی شش درجه آزادی کالیبره نمود.



میز گردن نیز با سرعت زاویه‌ای ثابت شروع به چرخش می‌نماید و جستجوگر هدف را تعقیب می‌کند. با توجه به شکل واضح است که در این حالت سرعت زاویه‌ای چرخش میز همان نرخ چرخش خط دید PWM است. چرخش خط دید باعث تشکیل سیگنال کنترلی به صورت PWM جهت اعمال به سامانه عملگر نیوماتیکی می‌شود. در مراحل انجام این تست مجموعه هدایت و کنترل موشک در حال چرخش حول محور طولی می‌باشد. در این هنگام بالک‌ها متناسب با سیگنال PWM و تحت فشار باد متصل به مجموعه عملگر، تغیر وضعیت می‌دهند. در این شرایط، وضعیت بالک‌ها، توسط سنسورهایی قرائت شده و فاکتور فرمان از روی آنها محاسبه می‌شود.

بنابراین با توجه به نحوه آزمون آزمایشگاهی و شبیه‌سازی آزمون گر مربوط به آن، می‌توان پارامترهای مربوط به حلقه ریدیابی را معتربرسازی نمود. به این منظور ابتدا محدوده فاکتور فرمان در سرعت زاویه‌ای‌های مختلف خط دید تعیین گردیده است. در آزمون‌های آزمایشگاهی، محدوده فاکتور فرمان در سرعت زاویه‌ای ۱/۵ درجه بر ثانیه برای هدف آینده^۱ و هدف رونده^۲ مشخص می‌باشد بنابراین مقدار بهره DC بین ورودی سرعت زاویه‌ای خط دید و خروجی دامنه سیگنال خط طوری انتخاب شده است که مقدار فاکتور فرمان برای کمینه و پیشینه محدوده فوق الذکر گردد. شکل ۵ محدوده فاکتور فرمان حاصل از شبیه‌سازی را در سرعت زاویه‌ای‌های مختلف خط دید در حالت هدف آینده و هدف رونده همراه با نتایج آزمایشگاهی نشان می‌دهد.



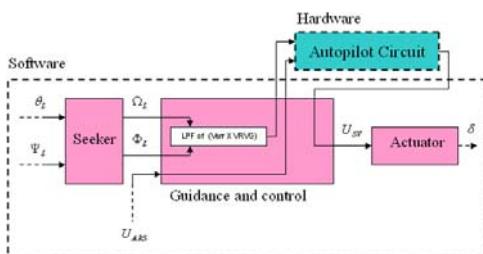
شکل ۵- محدوده‌های بدست آمده برای فاکتور فرمان همراه با نتایج آزمایشگاهی، در حالت‌های هدف آینده و هدف رونده

همان‌طور که از شکل پیداست نتایج آزمایشگاهی بدست آمده در سرعت زاویه‌ای‌های مختلف، در محدوده تعیین شده توسط شبیه‌سازی، قرار دارند. با توجه به مقادیر حاصل از شبیه‌سازی می‌توان محدوده فاکتور فرمان را برای چند سرعت زاویه‌ای مختلف طبق جدول ۱ تعیین نمود.

جدول ۱- محدوده KK در سرعت زاویه‌ای‌های مختلف

- 1 -Head On
- 2 -Tail On

شکل ۶- میز گردان جهت آزمون حس گر سرعت زاویه‌ای

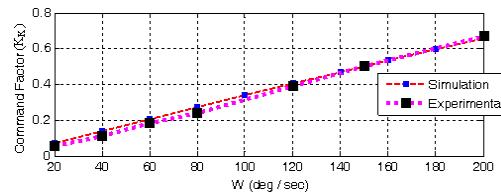


شکل ۸- دیاگرام بلوکی تزریق سیگنال و ارتباط با بلوک‌های شبیه‌سازی شش درجه آزادی

سیگنال‌های ورودی/ خروجی به قسمت سخت افزار به صورت زیر است:

- سیگنال فرمان: دامنه این سیگنال متناسب با نرخ چرخش خط‌دید و فرکانس آن برابر با فرکانس چرخش موشک است که ورودی سخت افزار می‌باشد.
- سیگنال خروجی حس گر سرعت زاویه‌ای: دامنه این سیگنال متناسب با سرعت زاویه‌های بدنه و فرکانس آن در حدود ۳۵ هرتز است که ورودی سخت افزار می‌باشد.
- سیگنال Steering: این سیگنال به صورت مدولاسیون عرض پالس است که فرمان اعمالی به بالکها است و به عنوان خروجی سخت افزار توسط نرم افزار خوانده می‌شود. پس از انتخاب و نصب کارت I/O با توجه به سیگنال‌های ورودی و خروجی و زمان واقعی شدن شبیه‌سازی، مدارات خودخلبان از نرم افزار خارج شده و در شبیه‌سازی سخت افزار در حلقة قرار می‌گیرند. سیگنال فرمان و سیگنال خروجی حس گر سرعت زاویه‌ای که خروجی‌های نرم افزار هستند با استفاده از بلوک Analog Output برای برد خودخلبان فرستاده شده و توسط بلوک Digital Input سیگنال Steering شده این بارهای برای از دست ندادن ولتاژهای منفی سیگنال‌های ارسالی، یک مقدار DC به سیگنال‌ها اضافه گردیده تا سطح DC افروزده شده قبل از اعمال به مدارات خودخلبان جبران شود. همچنین با توجه به ماهیت سیگنال‌های آنالوگ خروجی و دامنه آنها، محدوده خروجی این سیگنال‌ها در بلوک Analog Output صفر تا پنج ولت انتخاب شده است.
- سیگنال خوانده شده توسط بلوک Digital Input باید بین صفر تا پنج ولت باشد این تعیین محدوده نیز در قسمت سخت افزار صورت می‌گیرد. بنابراین برای تأمین الزامات فوق، مدارات واسطه دیگری نیز طراحی و ساخته شده است که مطابق شکل ۹، بین کارت I/O و برد خودخلبان قرار می‌گیرند.
- شکل ۱۰ تصویر سخت افزار استفاده شده در آزمون سخت افزار در حلقة، یعنی برد الکترونیکی خودخلبان را بهمراه برد الکترونیکی مدارات واسطه نشان می‌دهد.

اندازه و فاز فاکتور فرمان پارامترهایی هستند که برای تنظیم دامنه و فاز حس گر سرعت زاویه‌ای در آزمایشگاه مورد استفاده قرار می‌گیرند. فاکتور فرمان می‌تواند ناشی از سرعت زاویه‌ای خط دید (خرجی جستجوگر) یا چرخش بدنه حول محور عرضی (خرجی حس گر سرعت زاویه‌ای) باشد. در بخش قبلی برای کالیبراسیون و معترسازی حلقة هدایت، فاکتور فرمان حاصل از سرعت زاویه‌ای خط دید کنترل، از فاکتور فرمان حاصل از سیگنال خروجی حس گر سرعت زاویه‌ای استفاده شده است. در آزمایشگاه محدوده مجاز مقدار فاکتور فرمان و فاز حاصل از حس گر، تحت سرعت زاویه‌ای‌های معینی تعیین شده‌اند. برای کالیبراسیون و معترسازی مدل حلقة کنترل در شبیه‌سازی شش درجه آزادی، بهره موجود در حلقة کنترل این مدل به گونه‌ای تنظیم شده است که مقادیر فاکتور فرمان حاصل از شبیه‌سازی در وسط محدوده مجاز تعریف شده قرار گیرد.



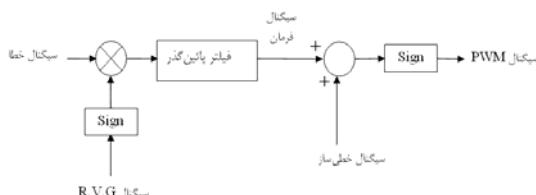
شکل ۷- نتایج شبیه‌سازی و آزمایشگاهی مربوط به فاکتور فرمان حاصل از حس گر سرعت زاویه‌ای

شکل ۷ مقادیر فاکتور فرمان حاصل از شبیه‌سازی را پس از معترسازی، همراه با نتایج عملی بدست آمده در آزمایشگاه نشان می‌هد.

۳- طراحی آزمون گر سخت افزار در حلقة به روشن تزریق سیگنال

در شبیه‌سازی شش درجه آزادی از یک مدل ساده برای جستجوگر استفاده شده است و تنها مدارات انتهایی خودخلبان به طور دقیق مدل سازی شده و در حلقة شبیه‌سازی خودخلبان قرار گرفته‌اند. بنابراین فقط مدارات خودخلبان را می‌توان با استفاده از روش تزریق سیگنال در شبیه‌سازی سخت افزار در حلقة قرار داد. برای قراردادن دیگر مدارات مجموعه الکترونیک باید ابتدا همگی آنها مدل سازی شده و در شبیه‌سازی شش درجه آزادی قرار بگیرند. در این صورت آنها را نیز می‌توان در مراحل بعدی به صورت سخت افزاری در شبیه‌سازی قرار داد. شکل ۸ دیاگرام بلوکی قسمتی از شبیه‌سازی شش درجه آزادی را نشان می‌دهد که مدارات خودخلبان به روش تزریق سیگنال، در حلقة شبیه‌سازی سخت افزار در حلقة قرار گرفته‌اند.

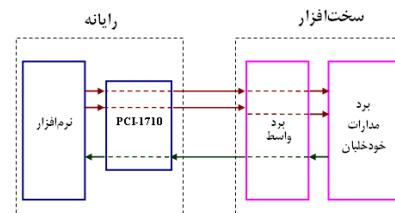
در پیاده‌سازی انجام شده تنها عاملی که می‌تواند در عدم انطباق مسیرهای پروازی، در شبیه‌سازی سخت افزار در حلقه تأثیر بگذارد سیگنال خطی ساز است. شکل ۱۲ دیاگرام بلوکی خودخلبان را با حضور سیگنال خطی ساز نشان می‌دهد.



شکل ۱۲- دیاگرام بلوکی تشکیل سیگنال PWM

سیگنال خطی ساز یک سیگنال مثالی با فرکانس و دامنه ثابت می‌باشد که با سیگنال فرمان جمع شده و پس از عبور از یک تابع علامت، سیگنال PWM را تشکیل می‌دهد. در شبیه‌سازی نرم افزاری سیگنال خطی ساز توسط نرم افزار تولید می‌شود و بنابراین فاز آن نسبت به لحظه اولیه در اجراهای متعدد یکسان است و اجراهای مختلف شبیه‌سازی، با فاز یکسان سیگنال خطی ساز انجام می‌شود. اما در شبیه‌سازی سخت افزار در حلقه چون سیگنال خطی ساز در برد مدارات خودخلبان تولید می‌شود فاز آن نسبت به لحظه شروع اجرای برنامه تحت کنترل نمی‌باشد و در اجراهای متعدد شبیه‌سازی، در زمان‌های یکسان پروازی مقدار سیگنال خطی ساز متفاوت خواهد بود. برای اطمینان از این موضوع در پروازی نیز می‌تواند تأثیرگذار باشد. بنابراین با دو فاز متفاوت سیگنال شبیه‌سازی شش درجه آزادی، همین سناریو با دو فاز متفاوت سیگنال خطی ساز اجرا گردید که با توجه به نتایج حاصل، مسیر پروازی موشک در این دو حالت کاملاً بر یکدیگر منطبق نگردید و تأثیر فاز سیگنال خطی ساز در شبیه‌سازی شش درجه آزادی نیز اثبات شد. نکته دیگری که باید مد نظر قرار بگیرد این است که با وجود این که سعی شده است دامنه سیگنال خطی ساز در شبیه‌سازی نرم افزاری با دامنه آن در برد سخت افزاری خودخلبان یکی باشد اما وجود اختلاف کوچک در اندازه آنها اجتناب ناپذیر است. این موضوع نیز می‌تواند در نتایج پروازی تأثیرگذار باشد.

بنابراین قبل از اینکه نتایج حاصل از شبیه‌سازی نرم افزاری را با نتایج شبیه‌سازی سخت افزار در حلقة در سناریوهای مختلف مقایسه کنیم باید به این نکته توجه نماییم که اختلاف‌های کوچک بین مسیرهای پروازی در دو حالت شبیه‌سازی می‌تواند ناشی از اختلاف در فاز و دامنه سیگنال خطی ساز باشد. در این قسمت پس از پیاده‌سازی مدارات مربوطه، برای اطمینان از صحت کار انجام شده، در چند سناریوی مختلف نتایج حاصل از شبیه‌سازی سخت افزار در حلقة با نتایج شبیه‌سازی شش درجه آزادی مورد مقایسه و ارزیابی قرار خواهد گرفت.



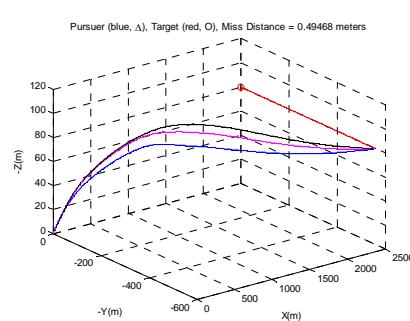
شکل ۹- دیاگرام بلوکی سخت افزار در حلقة برد خودخلبان به روش تزریق سیگنال



شکل ۱۰- سخت افزار نهایی قرار داده شده در آزمون سخت افزار در حلقة

۴- نتایج پیاده‌سازی عملی و ارزیابی آن

چون نرم افزار بر اساس نتایج عملی و آزمایشگاهی معتبرسازی شده است بنابراین مقایسه نتایج حاصل از پیاده‌سازی با نتایج شبیه‌سازی، بسیار شبیه به مقایسه با نتایج عملی است. بنابراین برای آگاهی از صحبت پیاده‌سازی، نتایج حاصل را با نتایج شبیه‌سازی شش درجه آزادی مورد مقایسه قرار می‌دهیم. قبل از این مقایسه، ابتدا با چند بار اجرای یک سناریو در حالت سخت افزار در حلقة تکرار پذیری آن مورد بررسی قرار می‌گیرد. در این سناریو هدف که در ارتفاع ۸۰ متری از سطح افق قرار دارد با سرعت ثابت ۱۰۰ متر بر ثانیه در جهت محور ۷ دستگاه مختصات لخت حرکت می‌کند. شکل ۱۱ مسیر پروازی موشک و هدف را در سناریوی ذکر شده با سه بار اجرای شبیه‌سازی نشان می‌دهد.



شکل ۱۱- تکرار پذیری شبیه‌سازی سخت افزار در حلقة در یک سناریو

همان‌طور که مشاهده می‌شود مسیر پروازی موشک در سه حالت اجرای شبیه‌سازی کاملاً بر یکدیگر منطبق نمی‌باشد. در صورتی که در شبیه‌سازی نرم افزاری تکرار اجرای برنامه در نتیجه شبیه‌سازی تأثیری ندارد و مسیرهای پروازی در چند بار اجرای شبیه‌سازی هیچ گونه اختلافی با یکدیگر نخواهند داشت.

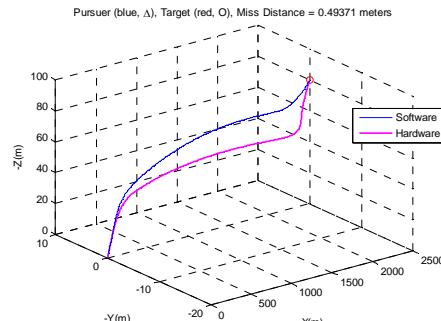
N O	X _T , m	Y _T , m	Z _T , m	V _{X_T} , m/s	V _{Y_T} , m/s	V _{Z_T} , m/s	A _{X_T} m/s ²	A _{Y_T} m/s ²	A _{Z_T} m/s ²
۱	۲۵۰۰	۰	-۸۰	۰	۰	۰	۰	۰	۰
۲	۲۰۰۰	۱۰۰۰	-۱۰۰۰	۱۰۰	۰	۰	۲۱	-۲۱	-۲۱
۳	۲۶۰۰	۱۰۰	-۱۰۰۰	۱۵۰	۰	۰	-۲۱	-۲۱	-۲۱
۴	۷۰۰	۷۰۰	-۷۰۰	۳۰۰	۰	۰	-۳۰	۰	۰

۵- جمع‌بندی، نتیجه‌گیری و پیشنهاد

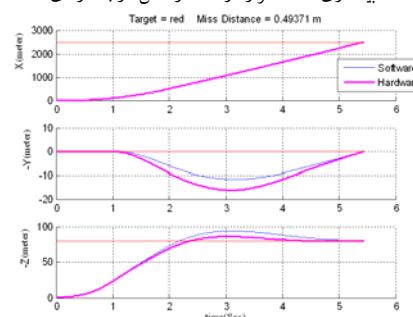
در این مقاله ابتدا به معتبرسازی حلقة هدایت و کنترل شبیه‌سازی شش درجه آزادی موشک جستجوگر مادون فرمز بر اساس نتایج آزمایشگاهی پرداخته شد. به کمک نتایج آزمایشگاهی فاکتور فرمان، مدل جستجوگر و مدل حس گر سرعت زاویه‌ای کالیبره گردید و به کمک شبیه‌سازی، فاکتور فرمان در سرعت زاویه‌ای‌های مختلف چرخش خط دید و سرعت زاویه‌ای‌های مختلف بدن بدست آمد. در ادامه، برنامه شبیه‌سازی شش درجه آزادی به صورت زمان واقعی تبدیل شد و مدارات خودخلبان و سیگنال‌های ورودی و خروجی بین نرم‌افزار و سخت‌افزار مورد بررسی قرار گرفت و بر اساس آن کارت واسطه مناسب انتخاب گردید. سپس با استفاده از روش تزریق سیگنال، مدارات خودخلبان به صورت سخت‌افزاری در حلقة شبیه‌سازی قرار داده شد. ابتدا شبیه‌سازی موجود و نتایج حاصل از شبیه‌سازی سخت‌افزار در حلقة با نتایج حاصل از شبیه‌سازی نرم‌افزاری، در چند سناریوی مختلف، مقایسه گردید. بررسی نتایج نشان داد که پیاده‌سازی به درستی صورت گرفته است و اختلاف بسیار کم در مسیرهای پروازی شبیه‌سازی سخت‌افزار در حلقة با شبیه‌سازی نرم‌افزاری، ناشی از سیگنال خطی‌ساز است که در برداشتن خودخلبان تولید می‌شود. در این سیگنال مسیر پروازی موشک را می‌تواند تغییر دهد اما در نزدیک‌ترین فاصله عبوردهی چندان تأثیرگذار نخواهد بود. بنابراین روش تزریق سیگنال یک روش بسیار مناسب در شبیه‌سازی سخت‌افزار در حلقة می‌باشد که می‌توان از آن در قراردادن دیگر اجزاء موشک از جمله عملگر نیوماتیکی و دیگر مدارات مجموعه الکترونیک در شبیه‌سازی سخت‌افزار در حلقة استفاده نمود. لذا موضوعات مورد علاقه نویسنده‌گان برای ادامه پژوهش در این زمینه به صورت موارد ذیل پیشنهاد می‌گردد:

- اعمال خروجی مدارات خودخلبان به بینهای عملگر و قراردادن سروموکانیزم در شبیه‌سازی سخت‌افزار در حلقة.
- پیاده‌سازی آزمون گر سخت افزار در حلقة به روش تزریق سیگنال با شبیه‌سازی دیگر سیگنال‌های ورودی مجموعه الکترونیک و قراردادن کل مجموعه الکترونیک جستجوگر در حلقة شبیه‌سازی.
- بررسی دیگر امکانات نرم‌افزار Matlab مانند XPC Target برای زمان حقیقی کردن شبیه‌سازی و استفاده در روش تزریق سیگنال.

شکل ۱۳ و شکل ۱۴ مسیر پروازی تک بعدی و سه بعدی موشک را در دو حالت شبیه‌سازی شش درجه آزادی و شبیه‌سازی سخت‌افزار در حلقة برای سناریوی شماره (۱) طبق جدول (۳)، نشان می‌دهد.



شکل ۱۳- مسیرهای پروازی سه بعدی برای سناریوی شماره یک در دو حالت شبیه‌سازی سخت‌افزار در حلقة و شش درجه آزادی



شکل ۱۴- مسیرهای پروازی تک بعدی برای سناریوی شماره یک در دو حالت شبیه‌سازی سخت‌افزار در حلقة و شش درجه آزادی

همان‌طور که مشاهده می‌شود مسیرهای پروازی موشک انطباق خوبی بر یکدیگر دارند و همانطور که توضیح داده شد اختلاف کم می‌بین آنها می‌تواند ناشی از سیگنال خطی‌ساز باشد. پارامتر دیگری نیز که می‌تواند برای مقایسه نتایج مورد استفاده قرار بگیرد نزدیک‌ترین فاصله عبوردهی^۱ است. جدول (۲) نزدیک‌ترین فاصله عبوردهی را در چند سناریوهای جدول (۳) نشان می‌دهد. بررسی این نتایج دقت و صحت پیاده‌سازی مدارات خودخلبان را در شبیه‌سازی سخت‌افزار در حلقة نشان می‌دهد.

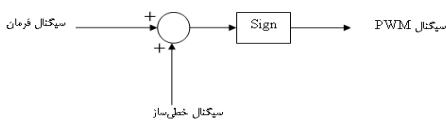
جدول ۲- نزدیک‌ترین فاصله از دست‌دهی برای سناریوهای جدول ۳

No	M.D of 6DOF, cm	M.D of HWIL, cm
۲	۴۹	۵۳
۳	۵۶	۵۹
۴	۵۸	۶۰

جدول ۳- سناریوهای پروازی با تعیین موقعیت، سرعت و شتاب هدف

1- Miss Distance

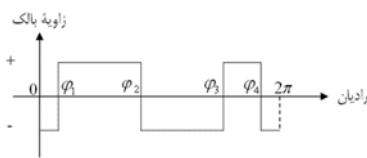
موشک به بیشینه نیروی برآیند ممکن، فاکتور فرمان نام دارد. بنابراین برای بدست آوردن فاکتور فرمان کافیست از نیروهای لحظه‌ای در یک دور چرخش موشک انگرال گیری شود. برای تشکیل سیگنال PWM که باعث تغییر وضعیت بالک‌ها می‌شود، قسمت انتهایی مدارات خودخبان را می‌توان به صورت شکل ۱۵ در نظر گرفت.



شکل ۱۵- نحوه تشکیل سیگنال PWM

سیگنال فرمان، یک سیگنال سینوسی با فرکانس دوران موشک و دامنه‌ای متناسب با نرخ چرخش خط دید است، که توسط دیگر مدارات مجموعه الکترونیک جستجوگر تولید می‌شود. این سیگنال با سیگنال خطی‌ساز که دارای دامنه و فرکانس ثابتی است، جمع شده و سیگنال PWM را بوجود می‌آورد و سیگنال حاصل، برای تغییر وضعیت بالک‌ها به بینن عملگر اعمال می‌شود. برای محاسبه فاکتور فرمان از سیگنال PWM استفاده می‌نماییم. هدف بدست آوردن برآیند نیروهای وارده به بدنه در دستگاه بدینی غیرچرخان، در طول یک دور چرخش کامل موشک می‌باشد. بیشترین نیروی اعمالی هنگامی اتفاق می‌افتد که بالک در یک دوران موشک دو بار تغییر وضعیت دهد. در این حالت مقدار نیروی اعمالی بیشینه خواهد بود و اگر تعداد تغییر وضعیت‌ها بیشتر از دو بار باشد برآیند نیروی اعمالی کسری از نیروی بیشینه می‌باشد.

فرض کنید وضعیت بالک‌ها در یک پریود چرخش موشک، مطابق شکل ۱۶ باشد و همچنین بالک‌ها در لحظه صفر، روی محور Z دستگاه مختصات بدینی غیرچرخان قرار داشته باشند.



شکل ۱۶- پالس PWM با چهار بار تغییر وضعیت

برای بدست آوردن برآیند نیروهای اعمالی در طول یک دور چرخش موشک، در راستای محورهای Z و Z باید از نیروهای لحظه‌ای در یک دور چرخش موشک انگرال گیری نمود.

$$\bar{F}_y = \frac{1}{2\pi} \int_{2\pi} \bar{F} \cos(\varphi) d\varphi \quad (1)$$

$$\bar{F}_z = \frac{1}{2\pi} \int_{2\pi} \bar{F} \sin(\varphi) d\varphi$$

که در آن \bar{F} نیروی لحظه‌ای و φ زاویه بین نیروی لحظه‌ای با محور Z می‌باشد. با بسط این رابطه خواهیم داشت:

مراجع

- [1] E.J. Eichblatt Jr., "Test and Evaluation of the Tactical Missile", American Institute of Aeronautics and Astronautics", chapter V, pp 163-182, Jan 1989.
- [2] L.K. Harbor, "Space Based Interceptor, Hardware-In-the-Loop Simulation Featuring IR Scene Projection and Dual Sensor IR and LIDAR Signal Injection", SPIE, Vol.2741, pp.439-446, 1996.
- [3] S.B. Mobley and J.S. Cole "Use of Hardware-In-the-Loop Simulation (HWIL) in the Development, Test, and Evaluation of Multi-Spectral Missile System", Pentagon Reports, 1998.
- [4] J.B Johnson Jr. and J.A. Ray, "A Multi-Spectral Test and Simulation Facility to Support Missile Development, Production, and Surveillance Programs", Springer Berlin / Heidelberg, pp 515-520, 2001.
- [5] R.L. Murrer, R. A. Thompson and C.F. Coker, "Recent Technology Development for the Kinetic Kill Vehicle Hardware-In-the-Loop Simulator", Air Force Research Laboratory, 1998.
- [6] B.A. Sieglinger, D.S. Flynn and C.F. Coker, "Hardware-In-the-Loop Simulation Using Direct Signal Injection", SPIE, Vol. 2741, pp 219-230, 1996.
- [7] Q. Wang and etc., "A HWIL Test Facility of Infrared Imaging Laser Radar Using Direct Signal Injection", SPIE, Vol. 5640, 2005.
- [8] R. Lee Murrer, Jr. "HILS Testing: The Use of a PC for Real-Time IR Reticle Simulation", SPIE, Vol.4366, 2001.
- [9] Song T. L. and Um T. Y., "Practical Guidance for Homing Missiles with Bearings Only Measurements", IEEE Trans. Aerospace and Electronic System, Vol.32, pp 434-444, 1996.
- [10] W.F. Waite and etc., "Validation of Hardware-In-the-Loop (HWIL) and Distributed Simulation Systems", Book is Prepared for Kossiakoff Conf. and Education Center, Johns Hopkins University/Advanced Physics Laboratory, Laurel, Maryland, USA, Chapter I, pp 16. 2002.
- [11] J.P. Delport and etc., "Software-Only IR Image Generation And Reticle Simulation For The HWIL Testing Of A Single Detector Frequency Modulated Reticle Seeker", SPIE Vol. 5408, pp. 155-163, 2004.
- [12] م. عاروان، مدل‌سازی جستجوگر الکترونیکی و تخمین نرخ چرخش خط دید در حضور اغتشاش، رساله دکترای مهندسی برق-کنترل، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی، شهریور ۸۶.

پیوست ۱

در موشک مورد مطالعه که از سامانه کنترل تک کانال چرخان بهره می‌برد، جهت نیروی کنترلی عمود بر بدنه در هر لحظه تغییر می‌کند که جهت بردار برآیند این نیروهای، جهت مانور موشک را نشان می‌دهد و شتاب کنترلی موشک نیز متناسب با مقدار نیروی برآیند است. نسبت نیروی برآیند حاصل از نیروهای لحظه‌ای در یک دور چرخش کامل

(۲) پ

$$\bar{F}_y = \frac{F}{2\pi} \left[\int_{\varphi_1}^{\varphi_2} \cos(\varphi) d\varphi - \int_{\varphi_1}^{\varphi_2} \cos(\varphi) d\varphi + \int_{\varphi_2}^{\varphi_3} \cos(\varphi) d\varphi - \int_{\varphi_3}^{\varphi_4} \cos(\varphi) d\varphi + \int_{\varphi_4}^{2\pi} \cos(\varphi) d\varphi \right]$$

$$\bar{F}_z = \frac{F}{2\pi} \left[\int_{\varphi_1}^{\varphi_2} \sin(\varphi) d\varphi - \int_{\varphi_1}^{\varphi_2} \sin(\varphi) d\varphi + \int_{\varphi_2}^{\varphi_3} \sin(\varphi) d\varphi - \int_{\varphi_3}^{\varphi_4} \sin(\varphi) d\varphi + \int_{\varphi_4}^{2\pi} \sin(\varphi) d\varphi \right]$$

که با حل انتگرال‌ها خواهیم داشت:

$$\bar{F}_y = \frac{F}{\pi} [\sin(\varphi_1) - \sin(\varphi_2) + \sin(\varphi_3) - \sin(\varphi_4)] \quad (3)$$

$$\bar{F}_z = -\frac{F}{\pi} [\cos(\varphi_1) - \cos(\varphi_2) + \cos(\varphi_3) - \cos(\varphi_4)]$$

در رابطه (۳) فقط عبارت‌های داخل علامت کروشه متغیر می‌باشند.
بنابراین می‌توان آنرا بازنویسی نمود.

$$\bar{F}_y = \frac{2F \cdot K_y}{\pi} \quad (4)$$

$$\bar{F}_z = \frac{2F \cdot K_z}{\pi}$$

$$K_y = \frac{1}{2} [\sin(\varphi_1) - \sin(\varphi_2) + \sin(\varphi_3) - \sin(\varphi_4)]$$

$$K_z = -\frac{1}{2} [\cos(\varphi_1) - \cos(\varphi_2) + \cos(\varphi_3) - \cos(\varphi_4)]$$

در نهایت می‌توان یک رابطه کلی بدست آورد:

$$K_y = \frac{1}{2} \text{sign}(\delta) \left[\sum_{i=1}^m (-1)^i \sin(\varphi_i) \right] \quad (5)$$

$$K_z = \frac{1}{2} \text{sign}(\delta) \left[\left(\frac{(-1)^m - 1}{2} \right) + \sum_{i=1}^m (-1)^{i+1} \cos(\varphi_i) \right]$$

که در آن δ ، زاویه بالک در ابتدای پریوید، m تعداد تغییر وضعیت‌ها در کل پریوید و φ_i ، فاز i امین تغییر وضعیت نسبت به ابتدای پریوید می‌باشد. واضح است که می‌توان مقدار میانگین K_y و K_z را در چند پریوید نیز محاسبه نمود.

بنابراین نیروی برآیند به راحتی بدست خواهد آمد:

$$\bar{F}_{\text{result}} = \sqrt{\bar{F}_y^2 + \bar{F}_z^2} = \frac{2F}{\pi} \sqrt{K_y^2 + K_z^2} \quad (6)$$

قسمت متغیر رابطه (۶-۳)، که مقدار آن بین صفر و یک می‌باشد را به عنوان فاکتور فرمان در نظر می‌گیریم.

$$K_K = \sqrt{K_y^2 + K_z^2} \quad (7)$$

جهت برآیند نیروهای آبرودینامیک اعمالی به بدن در دستگاه بدنی غیرجرخان در یک دوران موشک، جهت مانور موشک را مشخص می‌کند که آنرا فاز فاکتور فرمان می‌نامند. بنابراین خواهیم داشت:

$$\text{Phase}_{K_K} = A \tan 2(K_z, K_y) \quad (8)$$