

سازمان فضایی ایران



پژوهشگاه هوافضا

پایان نامه کارشناسی ارشد

مهندسی هوافضا - مهندسی فضایی

طراحی خلبان خودکار مد لغزشی برای یک سیستم حامل

سید علی اکبر کسائیان

استاد راهنما

دکتر علیرضا علیخانی

بهمن ۱۳۹۱

بِسْمِ اللّٰهِ الرَّحْمٰنِ الرَّحِيْمِ

سازمان فضایی ایران



پژوهشگاه هوافضا

نام و نام خانوادگی دانشجو: سیدعلی اکبر کسائیان

عنوان پایان‌نامه یا رساله: طراحی کنترل مد لغزشی برای یک سیستم حامل

تاریخ دفاع: ۹۱/۱۱/۱۸

رشته: مهندسی هوافضا

گرایش: مهندسی فضایی

هیئت داوران

امضاء

۱- آقای دکتر علیخانی (استاد راهنما)

امضاء

۲- آقای دکتر کاشانی (ممتحن داخلی)

امضاء

۳- آقای دکتر نقاش (ممتحن خارجی)

مدیر تحصیلات تکمیلی پژوهشگاه هوافضا

دکتر طاهای ابدی

تأییدیهٔ صحت و اصالت نتایج

اینجانب سیدعلی اکبر کسائیان به شماره دانشجویی ۸۹۲۱۱۰۷ دانشجوی رشته مهندسی هوافضامهندسی فضایی مقطع تحصیلی کارشناسی ارشد تأیید می‌نمایم که کلیه نتایج این پایان‌نامه حاصل کار پژوهشی اینجانب تحت نظرارت و راهنمایی استاد پژوهشگاه هوافضاست و موارد نسخه برداری شده از آثار دیگران را با ذکر کامل مشخصات منبع ذکر کرده‌ام. در صورت اثبات خلاف مندرجات فوق، به تشخیص پژوهشگاه مطابق با ضوابط و مقررات حاکم (قانون حمایت از حقوق مؤلفان و مصنفان و قانون ترجمه و تکثیر کتب و نشریات و آثار صوتی، ضوابط و مقررات آموزشی، پژوهشی و انضباطی ...) با اینجانب رفتار خواهد شد و حق هرگونه اعتراض درخصوص احراق حقوق مکتب و تشخیص و تعیین تخلف و مجازات را از خویش سلب می‌نمایم. در ضمن، مستولیت هرگونه پاسخ‌گویی به اشخاص، اعم از حقیقی و حقوقی و مراجع ذی‌صلاح (اعم از اداری و قضایی)، به عهده اینجانب خواهد بود و پژوهشگاه هیچ‌گونه مسئولیتی در این خصوص نخواهد داشت.

نام و نام خانوادگی دانشجو: سیدعلی اکبر کسائیان

امضا و تاریخ:

مجوز بهره‌برداری از پایان‌نامه

بهره‌برداری از این پایان‌نامه در چهارچوب مقررات پژوهشگاه هوافضا بلامانع است.

بهره‌برداری از این پایان‌نامه برای همکاران پژوهشگاه هوافضا بلامانع است.

بهره‌برداری از این پایان‌نامه برای سایرین با اخذ مجوز از معاون پژوهشی و استاد راهنما،

بلامانع است.

نام دانشجو: سیدعلی اکبر کسائیان نام استاد راهنما : دکتر علیرضا علیخانی

سپاسگزاری

از اعضای خانواده به ویژه پدر و مادرم که با صبر
دشواری‌های این راه را هموار ساختند، سپاسگزارم. از استاد محترم
آقای دکتر علیرضا علیخانی به پاس راهنمایی‌های ارزنده برای
انجام این پایان‌نامه قدردانی می‌نمایم. از آقای دکتر سید حمید
جلالی نایینی که از کمک ایشان برای انجام این پایان‌نامه بهره
بردم، تشکر می‌کنم.

تقدیم

(ب) امامہ حصر (ب)

چکیده

در این پایان نامه روش کنترل مد لغزشی که روشی مقاوم جهت کنترل سیستم‌های دینامیکی است، بررسی خواهد شد. در نهایت کنترل مد لغزشی مرتبه دوم انتگرالی برای طراحی خلبان خودکار یک سیستم حامل انتخاب می‌شود. در این کنترل مد لغزشیتابع اشباع جدیدی با استفاده از کنترل مد لغزشی نهایی به کار رفته است که پدیده وزوز را کاهش می‌دهد. همچنین عملکرد کنترلر طراحی شده با نتایج کنترل مد لغزشی مرتبه اول و مد لغزشی دینامیکی و ترکیب مد لغزشی دینامیک ونهایی مورد مقایسه قرار می‌گیرد. در نهایت عملکرد کنترل کننده طراحی شده در حضور اغتشاشات ناشی از وجود تندباد و عدم قطعیت ضرایب آیرودینامیکی مورد بررسی قرار خواهد گرفت. در این بررسی برای مدلسازی اغتشاشات ناشی از تندباد از دو مدل تندباد مجزا و تندباد پیوسته استفاده شده است. نتایج شبیه‌سازی‌های انجام شده نشان می‌دهند که پروفیل مورد نظر برای زاویه فراز و نرخ آن با خطای کم، دنبال شده است.

واژه‌های کلیدی: سطح لغزش، مد لغزشی مرتبه دوم، مد لغزشی نهایی، مد لغزشی دینامیکی، رهگیری.

فهرست مطالب

۱	۱- مقدمه:
۲	۱-۱- سیستم مورد بحث:
۳	۱-۲- سیستم ناکمینه فاز:
۴	۱-۲-۱- تعریف سیستم ناکمینه فاز:
۵	۱-۲-۲- کاربردها و سیستمهای دارای توابع ناکمینه فاز:
۶	۱-۳- مرور کارهای گذشته:
۷	۱-۴- هدف پایان نامه:
۸	۱-۵- فصل بندی پایان نامه:
۹	۲- خلبان خودکار:
۱۰	۲-۱- خلبان خودکار طولی:
۱۱	۲-۱-۱- خلبان خودکار جابجایی:
۱۲	۲-۱-۲- سیستم کنترل شتاب:
۱۳	۲-۱-۳- سیستم کنترل سرعت:
۱۴	۲-۱-۴- پایدارسازی مسیرپرواز:
۱۵	۲-۲- خلبان خودکار جانبی:
۱۶	۲-۳- سیستم افزایش پایداری:
۱۷	۳- کنترل مد لغزشی:
۱۸	۳-۱- تئوری کنترل مد لغزشی:
۱۹	۳-۲- کنترل مد لغزشی دینامیکی:
۲۰	۳-۳- طراحی کنترل مد لغزشی دینامیکی:
۲۱	۴- کنترل مد لغزشی نهایی:
۲۲	۴-۱- کنترل مد لغزشی تلفیقی دینامیکی_نهایی:
۲۳	۴-۲- کنترل مد لغزشی مرتبه دوم انگرالی با ایده مد لغزشی نهایی:
۲۴	۴-۳- دینامیک سیستم حامل و شبیه سازی:
۲۵	۴-۴- استخراج معادلات دینامیکی سیستم حامل:

۳۵	۴- شبیه سازی سیستم حامل:
۳۹	۵- طراحی کنترل:
۴۰	۱- کنترل مد لغزشی معمولی:
۴۰	۱-۱- طراحی کنترل مد لغزشی معمولی:
۴۰	۲- شبیه سازی عددی:
۴۵	۲- کنترل مد لغزشی دینامیکی:
۴۵	۲-۲- طراحی کنترل مد لغزشی دینامیکی:
۴۵	۲-۲- شبیه سازی عددی:
۴۸	۳- کنترل مد لغزشی دینامیکی نهایی:
۴۸	۳-۱- طراحی کنترل مد لغزشی تلفیقی دینامیکی_نهایی:
۴۸	۳-۲- شبیه سازی عددی:
۵۰	۴- کنترل مد لغزشی مرتبه دوم انتگرالی:
۵۰	۴-۱- طراحی کنترل مد لغزشی مرتبه دوم انتگرالی باتابع اشباع جدید:
۵۲	۴-۲- شبیه سازی عددی:
۵۴	۵- مقایسه و تحلیل نتایج شبیه سازیها:
۵۹	۶- شبیه سازی اغتشاشات اتمسفر و اعمال آن بر کنترل طراحی شده:
۶۰	۶-۱- تندبادهای گسسته:
۶۰	۶-۱-۱- تندباد گسسته لبه تیز:
۶۰	۶-۱-۲- تندباد گسسته $1-\cosine$
۶۱	۶-۲- تندبادهای پیوسته:
۶۲	۶-۲-۱- چگالی طیفی توان ^۱ تندباد برای استفاده در طراحی:
۶۴	۶-۲-۲- شبیه سازی تندباد پیوسته با استفاده از نویز سفید:
۶۵	۶-۳- شبیه سازی باد و اعمال آن به سیستم حامل:
۷۲	۶-۴- بررسی حد اشباع کنترل در اثر اعمال عدم قطعیت و باد:
۷۸	۷- جمع بندی و پیشنهادها:
۷۸	۷-۱- جمع بندی و نتیجه گیری:
۷۹	۷-۲- پیشنهاد ادامه کار:
۸۰	پیوست الف: تحلیل پایداری

الف-۱- تئوری پایداری لیاپانوف:	۸۱
پیوست ب: دینامیک صفر و دینامیک داخلی	۸۳
ب-۱- دینامیک داخلی:	۸۳
ب-۲- دینامیک صفر:	۸۴
پیوست ج: فرآیند تصادفی	۸۶
ج-۱- ریشه میانگین مربعات:	۸۶
ج-۲- چگالی طیفی توان:	۸۸
مراجع انگلیسی:	۹۰
مراجع فارسی:	۹۴
واژه نامه انگلیسی به فارسی:	۹۵
واژه نامه فارسی به انگلیسی:	۱۰۰
Abstract	۱۰۶

فهرست شکل‌ها

شکل ۱-۱- منحنیهای زاویه فاز برای سیستم ناکمینه فاز [7]	۴
شکل ۱-۲- چگونگی تغییرات خروجی به ازای موقعیت‌های مختلف صفر تا پایدار و تاخیر ناشی از آن [7]	۵
شکل ۱-۳- زاویه فراز و نرخ فراز مطلوب [5]	۷
شکل ۲-۱- خلبان خودکار جابجایی [8]	۱۲
شکل ۲-۲- خلبان خودکار جابجایی با فیدبک نرخ فراز برای میرایی [8]	۱۳
شکل ۲-۳- نمودار جعبه‌ای یک سیستم کنترل شتاب [8] $Sacc = 1 \text{ Voltg}$	۱۴
شکل ۲-۴- سیستم کنترل سرعت با اختناق ^۳ [8]	۱۴
شکل ۲-۵- مد نگهداشتن ماخ سیستم کنترل پرواز [16]	۱۵
شکل ۲-۶- مد نگهداشتن ارتفاع سیستم کنترل پرواز [8]	۱۵
شکل ۲-۷- خلبان خودکار جانبی اولیه [8]	۱۷
شکل ۲-۸- نمودار جعبه‌ای برای یک مد نگهداشتن هدینگ [31]	۱۷
شکل ۲-۹- نمودار جعبه‌ای برای یک سیستم افزایش پایداری میرایی جانبی ^۱ [31]	۱۸
شکل ۲-۱۰- نمودار جعبه‌ای برای یک سیستم افزایش پایداری میراکننده غلت [31]	۱۸
شکل ۲-۱۱- نمودار جعبه‌ای SAS میراکننده فراز [31]	۱۸
شکل ۳-۱- شرط لغزش [40]	۲۳
شکل ۴-۱- دیاگرام بلوکی شبیه سازی مدل‌گذشی معمولی بالاستفاده از قانون کنترلی بدست آمده در [5]	۴۴
شکل ۴-۲- ورود هوایپیما به تنبداد لبه تیز [47]	۶۰
شکل ۴-۳- تنبداد ۱-cosine [۳۱]	۶۱
شکل ۴-۴- اندازه تنبداد گسسته [31]	۶۱
شکل ۴-۵- پروفیل یک تنبداد پیوسته [48]	۶۲
شکل ۴-۶- شدت توربولنس و احتمال وقوع [۴۶]	۶۲
شکل الف-۱- مفاهیم پایداری [9]	۸۱
شکل الف-۲- شکل یکتابع مثبت معین [9]	۸۲
شکل الف-۳- سطوح تراز یکتابع لیاپانوف [51]	۸۲
شکل ج-۱- مجموعه توابع تصادفی [47]	۸۷
شکل ج-۲- تابع احتمال [47]	۸۸

فهرست نمودارها

نمودار ۱-۴- تغییرات ضرایب دینامیک طولی.....	۳۷
نمودار ۲-۴- سرعت حامل بر حسب زمان.....	۳۷
نمودار ۳-۴- فشار دینامیکی وارد بر سیستم حامل	۳۷
نمودار ۴-۴- چگالی هوا در طی زمان پرواز.....	۳۷
نمودار ۴-۵- فراز و نرخ فراز مطلوب برای تعقیب.....	۳۷
نمودار ۱-۵- خطای رهگیری بدون وجود تندباد و در حضور دینامیک سرو و ژایرو نرخی.....	۴۱
نمودار ۲-۵- پروفیل باد وارد	۴۱
نمودار ۳-۵- نرخ فراز بدست آمده در حضور تندباد(____) و نرخ فراز مرجع(---).....	۴۱
نمودار ۴-۵- زاویه فراز بدست آمده در حضور تندباد(____) و زاویه فراز مرجع(---)	۴۱
نمودار ۵-۵- خطای رهگیری نرخ فراز در حضور باد	۴۲
نمودار ۶-۵- خطای رهگیری زاویه فراز در حضور باد	۴۲
نمودار ۷-۵- تلاش کنترلی برای حالت با باد (____) و حالت بدون باد (---).....	۴۲
نمودار ۸-۵- پروفیل اغتشاشات.....	۴۶
نمودار ۹-۵- نرخ فراز بدست آمده در حضور اغتشاشات ناسازگار(____) و نرخ فراز مرجع(---)	۴۶
نمودار ۱۰-۵- زاویه فراز بدست آمده در حضور اغتشاشات ناسازگار(____) و زاویه فراز مرجع(---)	۴۷
نمودار ۱۱-۵- خطای تحقق یافته نرخ فراز برای خلبان خودکار مد لغزشی دینامیکی	۴۷
نمودار ۱۲-۵- خطای تحقق یافته زاویه فراز برای خلبان خودکار مد لغزشی دینامیکی	۴۷
نمودار ۱۳-۵- تلاش کنترلی برای خلبان خودکار مد لغزشی دینامیکی.....	۴۷
نمودار ۱۴-۵- پروفیل مرجع(نقطه چین) و پروفیل تعقیب شده نرخ فراز برای مدلغزشی دینامیکی نهایی	۴۸
نمودار ۱۵-۵- پروفیل مرجع(نقطه چین) و پروفیل تعقیب شده زاویه فراز برای مدلغزشی دینامیکی نهایی	۴۹
نمودار ۱۶-۵- خطای تحقق یافته زاویه فراز برای خلبان خودکار مدلغزشی دینامیکی نهایی	۴۹
نمودار ۱۷-۵- خطای تحقق یافته نرخ زاویه فراز برای خلبان خودکار مد لغزشی دینامیکی نهایی	۴۹
نمودار ۱۸-۵- تلاش کنترلی برای خلبان خودکار مد لغزشی دینامیکی نهایی	۴۹
نمودار ۱۹-۵- تفاوت تابع اشباع(---) و تابع اشباع با توان $0/64$ (____)	۵۱
نمودار ۲۰-۵- پروفیل نرخ فراز بدست آمده در مد لغزشی مرتبه دوم طراحی شده در مقایسه با پروفیل مرجع	۵۲
نمودار ۲۱-۵- پروفیل فراز بدست آمده در مدلغزشی مرتبه دوم طراحی شده در مقایسه با پروفیل مرجع	۵۲

نmodار-۵-۲۲-	خطای رهگیری نرخ زاویه فراز در کنترل مدلغزشی مرتبه دوم طراحی شده.....	۵۲
نmodار-۵-۲۳-	خطای رهگیری زاویه فراز در کنترل مد لغزشی مرتبه دوم طراحی شده.....	۵۳
نmodار-۵-۲۴-	تلاش کنترلی در کنترل مد لغزشی مرتبه دوم طراحی شده.....	۵۳
نmodار-۵-۲۵-	مقایسه خطای رهگیری زاویه فراز برای کنترل مدلغزشی معمولی، معمولی انتگرالی و دینامیکی	۵۴
نmodار-۵-۲۶-	مقایسه خطای رهگیری نرخ زاویه فراز برای کنترل مد لغزشی معمولی، معمولی انتگرالی و دینامیکی	۵۴
نmodار-۵-۲۷-	مقایسه کنترلی برای کنترل مد لغزشی معمولی، معمولی انتگرالی و دینامیکی	۵۵
نmodار-۵-۲۸-	مقایسه خطای رهگیری زاویه فراز برای کنترل مد لغزشی معمولی و دینامیکی و دینامیکی نهایی	۵۶
نmodار-۵-۲۹-	مقایسه خطای رهگیری نرخ زاویه فراز برای کنترل مد لغزشی معمولی و دینامیکی و دینامیکی نهایی	۵۶
نmodار-۵-۳۰-	مقایسه کنترلی برای کنترل مد لغزشی معمولی و دینامیکی و دینامیکی نهایی	۵۶
نmodار-۵-۳۱-	مقایسه خطای رهگیری زاویه فراز کنترل مدلغزشی دینامیکی نهایی و مرتبه دوم و مرتبه دوم نهایی .	۵۷
نmodar-۵-۳۲-	مقایسه خطای رهگیری نرخ زاویه فراز مدلغزشی دینامیکی نهایی و مرتبه دوم و مرتبه دوم نهایی ...	۵۷
نmodar-۵-۳۳-	مقایسه تلاش کنترلی برای کنترل مدلغزشی دینامیکی نهایی و مرتبه دوم و مرتبه دوم نهایی .	۵۸
نmodar-۶-۱-	پروفیل تندباد cosine اعمال شده به سیستم حامل.....	۶۶
نmodar-۶-۲-	نmodar ریشه میانگین مربعات تندباد تصادفی بر حسب ارتفاع برای تولید تندباد پیوسته Dryden	۶۶
نmodar-۶-۳-	پروفیل تندباد Dryden اعمال شده (نویز رنگی بدست آمده از نویز سفید).....	۶۷
نmodar-۶-۴-	پروفیل تندباد حاصل شده از مجموع دو تندباد	۶۷
نmodar-۶-۵-	خطای رهگیری زاویه فراز در کنترل مد لغزشی مرتبه دوم طراحی شده	۶۷
نmodar-۶-۶-	خطای رهگیری نرخ زاویه فراز در کنترل مد لغزشی مرتبه دوم طراحی شده	۶۸
نmodar-۶-۷-	تلاش کنترلی (رادیان) در کنترل مد لغزشی مرتبه دوم طراحی شده.....	۶۸
نmodar-۶-۸-	پروفیل تندباد تندری Dryden ایجاد شده	۶۹
نmodar-۶-۹-	رهگیری زاویه فراز برای تندباد تندری همراه عدم قطعیت	۷۰
نmodar-۶-۱۰-	رهگیری نرخ زاویه فراز برای تندباد تندری همراه عدم قطعیت	۷۰
نmodar-۶-۱۱-	خطای رهگیری زاویه فراز برای تندباد تندری(خط چین) و تندباد تندری همراه عدم قطعیت	۷۰

نماودار ۱۲-۶ - خطای رهگیری نرخ زاویه فراز برای تندباد تندری (خط چین) و تندباد تندری همراه عدم قطعیت	۷۱
نماودار ۱۳-۶ - تلاش کنترلی برای تندباد تندری (خط چین) و تندباد تندری همراه عدم قطعیت	۷۱
نماودار ۱۴-۶ - پروفیل اغتشاش باد برای رسیدن کنترل به حد اشباع	۷۱
نماودار ۱۵-۶ - خطای رهگیری زاویه فراز در اثر باد	۷۱
نماودار ۱۶-۶ - خطای رهگیری نرخ زاویه فراز در اثر باد	۷۳
نماودار ۱۷-۶ - تلاش کنترلی در اثر باد اعمالی	۷۱
نماودار ۱۸-۶ - خطای رهگیری زاویه فراز در اثر ۸٪- عدم قطعیت در جرم	۷۱
نماودار ۱۹-۶ - خطای رهگیری نرخ زاویه فراز در اثر ۸٪- عدم قطعیت در جرم	۷۱
نماودار ۲۰-۶ - تلاش کنترلی در اثر ۸٪- عدم قطعیت در جرم	۷۱
نماودار ۲۱-۶ - خطای رهگیری نرخ زاویه فراز در اثر ۶۸٪- عدم قطعیت در ممان اینرسی	۷۱
نماودار ۲۲-۶ - خطای رهگیری نرخ زاویه فراز در اثر ۶۸٪- عدم قطعیت در ممان اینرسی	۷۱
نماودار ۲۳-۶ - تلاش کنترلی در اثر ۶۸٪- عدم قطعیت در ممان اینرسی	۷۱
نماودار ۲۴-۶ - خطای رهگیری زاویه فراز در اثر ۳۰٪+۳۰٪- عدم قطعیت در ضریب C_{za}	۷۱
نماودار ۲۵-۶ - خطای رهگیری نرخ زاویه فراز در اثر ۳۰٪+۳۰٪- عدم قطعیت در ضریب C_{za}	۷۱
نماودار ۲۶-۶ - تلاش کنترلی در اثر ۳۰٪+۳۰٪- عدم قطعیت در ضریب C_{za}	۷۷

فهرست علائم

f_a	نیروی آیرودینامیکی
f_w	نیروی وزن
f_t	نیروی پیشرانش
$sat(.)$	تابع اشباع
$sign(.)$	تابع علامت
S	سطح لغزش
\mathfrak{I}	سطح لغزش دینامیکی
t_{reach}	زمان لازم برای رسیدن به سطح لغزشی
v_{sample}	آهنگ نمونهبرداری
\tilde{x}	خطای ردیابی
ε	ضخامت لایهمرزی
m	جرم سیستم حامل
I_x	ممان اینرسی سیستم حامل حول محور x
I_y	ممان اینرسی سیستم حامل حول محور y
I_z	ممان اینرسی سیستم حامل حول محور z
p	نرخ زاویه غلت
q	نرخ زاویه فراز
r	نرخ زاویه جانبی

ϕ	زاویه غلت
θ	زاویه فراز
ψ	زاویه جانبی
S_A	سطح مقطع سیستم حامل
D	قطر سیستم حامل
x_{ac}	حاشیه پایداری استاتیکی
U	سرعت در راستای محور طولی دستگاه بدنی
V	سرعت در راستای محور سمتی دستگاه بدنی
W	سرعت در راستای محور عرضی دستگاه بدنی
TC	نیروی پیشرانش کنترلی
δ	تغییر زاویه موتورهای کنترلی
ρ	چگالی اتمسفر
	ف

۱- مقدمه:

امروزه کنترل مد لغزشی استفاده فراوانی در کنترل فرآیندهای صنعتی دارد. زیرا این استراتژی کنترلی، روشی است که یک رویکرد سیستماتیک را برای مسئله پایدارسازی ارائه می-کند. مزیت اصلی این روش این است که پاسخ نسبت به تغییر پارامترها، عدم قطعیت‌های مدلسازی و اغتشاش غیرحساس باقی می‌ماند و نیز پیاده سازی این روش کنترلی از نظر عملی و سخت افزاری ساده می‌باشد. به علاوه در صورت عدم شناخت دقیق مدل سیستم، کارایی کنترل مد لغزش را می‌توان با اضافه کردن یک حلقه تطبیق پارامترها افزایش داد.

در اوایل دهه ۶۰ امیلیانوف و محققین دیگر، تئوری سیستم‌های ساختار متغیر^۱ را توسعه دادند. کار ابتدایی در این زمینه توسط امیلیانوف منتشرشد که بهره کنترلی بستگی به حالت‌های سیستم می‌توانست مقادیر ثابت مختلفی را بگیرد. در نتیجه مسیرهای حالت به سمت "خط سوئیچینگ" که فصل مشترک دو ساختار است، هدایت می‌شوند. حرکت در امتداد این خط که مد لغزش نامیده می‌شد، بعدها شاخه مهمی در تئوری سیستم‌های ساختار متغیر شد.

سیستم‌های مد لغزشی برای اولین بار در سال ۱۹۵۷ توسط امیلیانوف با طراحی پسخور برای سیستم‌های خطی مرتبه ۲ بنیان نهاده شدند [۱]. در این سیستم‌ها از بهره‌های ثابت متعددی در مسیر پسخور استفاده می‌شود که براساس حالت سیستم و یک منطق سوئیچی، یکی از بهره‌ها انتخاب و سیستم تا مرحله بعد با بهره انتخاب شده عمل می‌کند. در واقع با استفاده از تغییر ساختار سیستم به کمک بهره‌های پسخور، خواصی در سیستم ایجاد می‌شود که از طریق ساختارهای جدأگانه به تنها یی به وجود نمی‌آید [۲]. اصول ریاضی سیستم‌های مدلغزشی در سال ۱۹۵۹ توسط فیلیپوف [۳] با حل معادلات دیفرانسیل ناپیوسته ارائه شد.

در طی گذشت سه دهه تئوری کنترل مد لغزشی به طور بارز توسط یاتکین و محققین دیگر برای کلاس‌های مختلفی از سیستم‌ها نظری سیستم‌های گستته زمان، سیستم‌های تصادفی و

^۱-VSS: Variable Structure Systems

سیستم‌های خطی و غیرخطی چندورودی چندخروجی^۱ و سیستم‌های مقیاس بزرگ مورد مطالعه قرار گرفت. به علاوه کنترل تطبیقی، کنترل کننده خود تنظیم، شبکه‌های عصبی مصنوعی، منطق فازی، الگوریتم‌های ژنتیک و سایر تکنولوژی‌های محاسباتی هوشمند، در سال‌های اخیر در طراحی کنترل مدل لغزشی به کار گرفته شده‌اند. به علاوه، کاربرد وسیعی از این تئوری را می‌توان در زمینه‌های سیستم‌های مکانیکی، سیستم‌های الکتریکی، سیستم‌های شیمیایی و ترکیبی از این‌ها پیدا کرد[4].

۱-۱-سیستم مورد بحث :

سیستم مورد نظر در این پایان نامه یک ماہواره‌بر است که باید پروفیل زاویه فراز^۲ و نرخ فراز^۳ مورد نظر برای هدایت در مسیر مناسب را مطابق مراجع[5,6] دنبال کند. در واقع صورت مساله، رهگیری^۴ حالت مورد نظر برای متغیرهای حالت سیستم است. مدل در نظر گرفته شده برای این سیستم مشابه مدل معرفی شده در مراجع[5,6] و متغیر با زمان و ناکمینه فاز است. مدل دینامیکی از این سیستم حامل بر اساس معادلات دینامیکی بدست آمده است. پروفیل مورد نیاز برای ضرایب موجود در معادلات بر اساس داده‌های موجود بدست آمده و در شبیه‌سازی مورد استفاده قرار گرفته است. پرواز سیستم حامل در جو غلیظ مورد نظر است. باد نیز به عنوان عامل اغتشاش برای رهگیری مسیر مورد نظر مدل می‌شود.

۱-۲-سیستم ناکمینه فاز:

با توجه به اینکه سیستم مورد بحث ناکمینه فاز است. در این قسمت به بررسی سیستم‌های ناکمینه فاز می‌پردازیم. دنبال کردن خروجی‌های ناکمینه فاز سیستم‌های دینامیکی همواره یکی از مسایل و چالش‌های روز در مباحث کنترلی بوده است. مثال این نوع خروجی‌ها را در وسائل هواشناسی، بازوهای مکانیکی انعطاف پذیر و ... می‌توان ملاحظه کرد. این سیستم‌ها با کنترل پیشخور و استفاده از دینامیک معکوس قابل بررسی نبوده و اعمال چنین روش‌های کنترلی منجر به ناپایداری سیستم گردیده و خروجی به سمت واگرایی میل خواهد کرد. خاصیت ناپایدار بودن دینامیک معکوس برای سیستم‌ها بیانگر ناکمینه فاز بودن خروجی موردنظر بوده که روش‌های کنترلی پسخور و پیشخور را با مشکل مواجه می‌سازد. در این بخش هدف یافتن کنترلی مقاوم با استفاده از تئوری مدل لغزشی به طوری خواهد بود که سیستم در مقابل عدم قطعیت‌ها که در برخی

¹- MIMO: Multi Input Multi output

²- pitch angle

³- pitch rate

⁴- tracking

موارد قابل اندازه گیری نیستند، مقاوم بوده و بتواند جوابگوی نیازهای کنترلی در ردیابی ورودی مرجع باشد[7].

۱-۲-۱- تعریف سیستم ناکمینه فاز:

سیستم زیر را که در آن $x \in R^n$ بردار حالت و $y \in R^m$ خروجی سیستم باشد را در نظر بگیرید [8]:

$$\begin{aligned}\dot{x} &= f(x) + g(x)u \\ y &= h(x)\end{aligned}\quad (1-1)$$

میدان‌های برداری هموار بوده و $u \in R$ ورودی کنترلی می‌باشد. x_0 شرایط اولیه سیستم بوده و (x, u) ورودی سیستم می‌باشد. مجموعه (x_0, t) و $x(x_0, t)$ از معادلات دیفرانسیل سیستم و از صفر کردن خروجی بدست می‌آیند و اگر باعث ناپایدار بودن سیستم دینامیکی مساله گردد، در اصطلاح به سیستم فوق ناکمینه فاز اطلاق می‌شود. در این وضعیت، دینامیک داخلی^۱ سیستم یا دینامیک صفر^۲ سیستم ناپایدار بوده و حالت‌های سیستم تحت کنترل حاصله به سمت واگرایی پیش می‌روند. در این سیستم‌ها ورودی کنترلی به صورت متداول قادر به جبران حالت‌های داخلی سیستم نبوده و علیرغم ردیابی خروجی ناکمینه فاز سیستم به سمت ناپایداری پیش می‌رود[7]. دینامیک صفر و دینامیک داخلی در پیوست الف شرح داده شده است.

دو نکته مهم در مورد دینامیک صفر وجود دارد. اول اینکه دینامیک صفر خاصیت ذاتی سیستم است که به انتخاب قانون کنترل یا مسیرهای دلخواه، بستگی ندارد. دوم اینکه آزمودن پایداری دینامیک صفر بسیار ساده‌تر از آزمودن پایداری دینامیک داخلی است. زیرا دینامیک صفر تنها متغیرهای داخلی را درگیر می‌کند در حالی که دینامیک داخلی وابسته به دینامیک خارجی و مسیر تعریف شده برای بردار وضعیت است[9]. مفهوم ناکمینگی فاز برای سیستم‌های خطی همان صفرهای تابع تبدیل واقع در سمت راست محور موهومی می‌باشد. برای مثال تابع تبدیل زیر را در نظر می‌گیریم[7]:

$$G_1(j\omega) = \frac{1-j\omega T}{(1+j\omega T_1)(1+j\omega T_2)} \quad (2-1)$$

این تابع تبدیل را می‌توان به صورت زیر نوشت :

$$G_1(j\omega) = \left[\frac{1+j\omega T}{(1+j\omega T_1)(1+j\omega T_2)} \right] \left[\frac{1-j\omega T}{1+j\omega T} \right] = G_2(j\omega)G(j\omega) \quad (3-1)$$

G_2 دارای صفر و قطب پایدار و G تابع تبدیل تمام‌گذر می‌باشد. واضح است که اندازه $|G|$ بوده

¹⁻ internal dynamics

²⁻ zero dynamics