《战术导弹总体设计》知识点总结

李顺 2015097272@qq.com

2019年12月18日

第1章 绪论

1.1 作为设计对象的战术导弹

导弹可以分为战术导弹以及战略导弹,战术导弹是攻击军事型目标的导弹。 导弹武器系统的组成:导弹系统、火控系统和技术保障系统。

1.1.1 战术导弹的特点

- 1) 命中精度高 在 $3000 \sim 5000m$ 的最大射程上,圆概率偏差不超过 $0.5 \mathrm{m}$
- 2) 机动能力强 目前的空空导弹以及地空导弹可以提供 $25 \sim 30g$ 法向过载,先进导弹可提供 $50 \sim 70g$
- 3) 系统组成以及结构复杂
- 4) 大量采用高新技术
- 5) 品种多、产量大、更新换代快

1.1.2 战术导弹研制过程

- 1) 指标可行性论证阶段
- 2) 方案设计阶段
- 3) 初样阶段
- 4) 试样阶段
- 5) 设计定型阶段
- 6) 生产定型阶段

1.1.3 导弹总体设计

静稳定度对于各个分系统的影响:

- 1) 发动机:燃料消耗导致的质心移动、推力偏心
- 2) 控制系统: 静稳定度越大,增益以及阻尼越小,固有频率越高(有的导弹要求增益大,频率高,应该用自驾仪提升内回路频率)
- 3) 结构: 改变质心位置
- 4) 舵机: 在平衡状态下,舵机产生的控制力拒应该与弹体的恢复力矩相等 $|M_z^{\alpha}| \alpha_B = |M_z^{\delta_z}| \delta_z$ 即,在同样的攻角条件下,静稳定度越大,所需舵偏角越大(就是前面增益问题的体现)
- 5) 气动:焦点→静稳定度
- 6) 发射:滚转弹获得初始转速(膛线),初始转速的设计与静稳定度有关。

1.1.4 总体设计工作内容

- 1) 新型战术导弹概念研究
- 2) 武器系统以及导弹系统总体方案论证
- 3) 导弹总体参数设计、优化、选择
- 4) 导弹总体布局设计
- 5) 飞行弹道以及制导规律选择
- 6) 弹体动力学特性分析
- 7) 闭环有控弹道仿真
- 8) 弹上各个系统设计方案
- 9) 环境工程以及电磁兼容总体设计
- 10) 可靠性以及维修性设计
- 11) 导弹试验设计
- 12) 总体性能综合评估

第2章 战术导弹战术技术要求分析

2.1 战术技术要求的内容

1. 目标的典型特征 利用目标的运动,几何,辐射等,确定自身的引信,战斗部,速度,过载等

2. 射程指标

定义了有效射程

3. 作战高度范围

气压高度指示绝对高度, 无线电测高反应相对高度, 高度的变化会引起增益以及固有频率的下降

4. 环境温度范围

元器件的工作稳定性以及精度;分为工作环境温度,存储环境温度,温度冲击

5. 导弹速度特性或最大攻击时间

速度特性定义:速度随时间变化的曲线,以及速度特征量,例如:最大,平均速度,加速度,速度比等;在确定下导弹的速度特性之后,导弹的飞行速度范围,飞行时间,射程,高度等参数均可确定,进而进行导弹的外形设计,质量估算,并确定发动机的推力特性

6. 导弹级数

导弹可以在飞行过程中获得良好的加速性能, 有利于导弹的飞行性能优化, 提高

- 7. 导弹质量、几何尺寸限制
- 8. 制导体制
- 9. 命中精度

圆概率偏差, 命中概率

10. 战斗部威力

常用破片的的杀伤半径, 衡量其威力大小的指标

- 11. 发射方式
- 12. 突防能力、战场生存能力

突防能力:飞跃敌方的防御之后仍然可以保持初级功能

- 13. 抗干扰能力 来自环境和敌方的强烈干扰
- 14. 武器系统可靠性
- 15. 经济性

第3章 战术导弹总体方案设计步骤以及数据流管理

3.1 战术导弹总体方案设计特点

- 1. 涉及学科专业多
- 2. 涉及参数多
- 3. 设计过程复杂
- 4. 具有经验继承性

3.2 战术导弹总体方案设计

- 1. 总体概要设计
 - i 确定弹身直径

最受关注的系统特征参数之一,导引头视场,导引头精度,发动机质量比,发动机工作效率,飞 行阻力等都与之相关。

- ii 确定战斗部类型
- iii 确定导弹速度方案

关键环节,根据目标运动,制导体制,导引方法,飞行时间约束设计,最终还有最小起飞质量约束。9M311 导弹的例子(p21)很好的体现了设计师灵活性。三种基本形式:

- a 加速助推 + 无动力飞行
- b 加速助推 + 等速续航
- c 加速助推 + 加速续航 + 无动力飞行
- iv 确定弹道方案
- v 确定基本的动力系统形式

单室单推力 → 速度方案一,剩余两个可由单室双推力或者两级串联,并联单室单推力发动机实现

- vi 确定制导体制
- vii 确定导引规律
- viii 确定对发动机推进剂的性能要求

- ix 确定导弹的基本气动布局形式 鸭式布局, 正常式, 无尾式, 旋转式
- x 确定导弹的基本控制模式

STT 转弯模式的基本控制模式: 单, 双以及三通道控制:

三通道: 俯仰, 偏航, 滚转稳定;

双通道: 无滚转控制, 弹体低速旋转, 两对控制舵面产生实时控制力

单通道: 弹体低速旋转, 有一对控制执行机构, 通过"弹体的低通滤波特性"形成周期平均控制

力。

2. 战斗部方案设计



图 3.1: 战斗部方案设计输入输出

3. 起飞质量设计

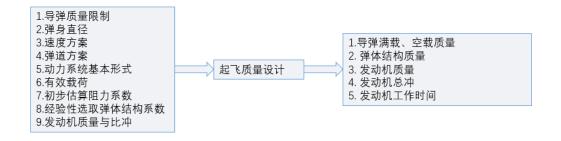


图 3.2: 起飞质量设计输入输出

4. 发动机方案设计



图 3.3: 发动机方案设计输入输出

5. 导引弹道运动学分析



图 3.4: 导引弹道运动学分析输入输出

6. 控制系统概要设计



图 3.5: 控制系统概要设计输入输出

7. 第一轮结构设计

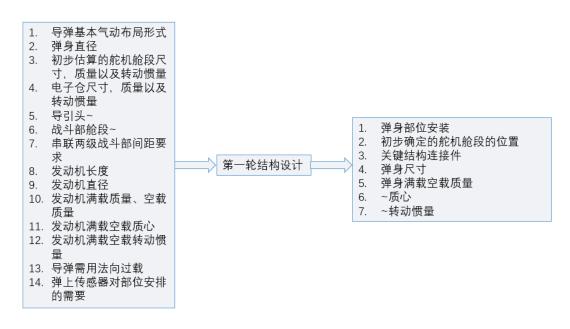


图 3.6: 第一轮结构设计输入输出

8. 第一轮气动设计

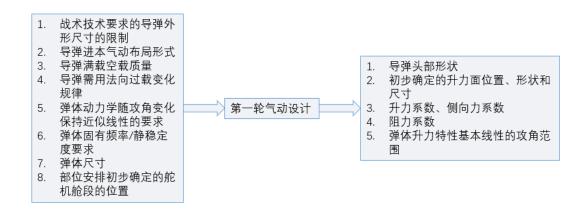


图 3.7: 第一轮气动设计输入输出

9. 第二轮结构设计

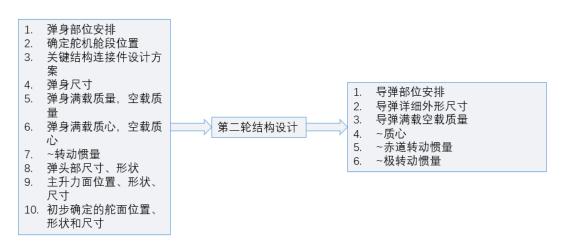


图 3.8: 第二轮结构设计输入输出

10. 第二轮气动设计

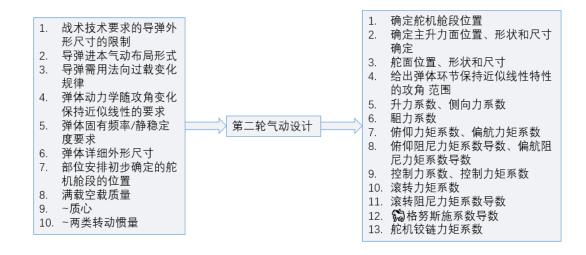


图 3.9: 第二轮气动设计输入输出

11. 导引弹道动力学分析

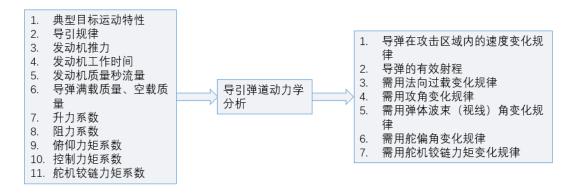


图 3.10: 导引弹道动力学分析输入输出

12. 弹体动态特性分析

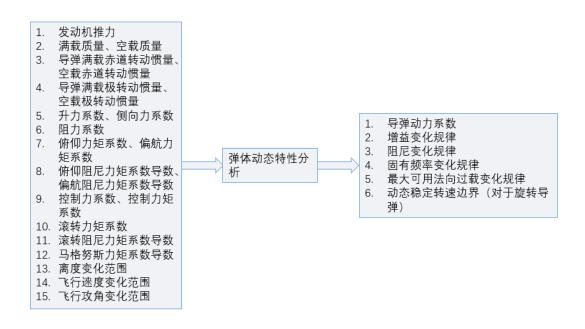


图 3.11: 弹体动态特性分析输入输出

13. 制导回路设计



图 3.12: 制导回路设计输入输出

14. 自动驾驶仪设计

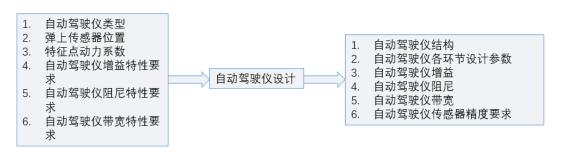


图 3.13: 自动驾驶仪设计输入输出

15. 有控刚体弹道仿真

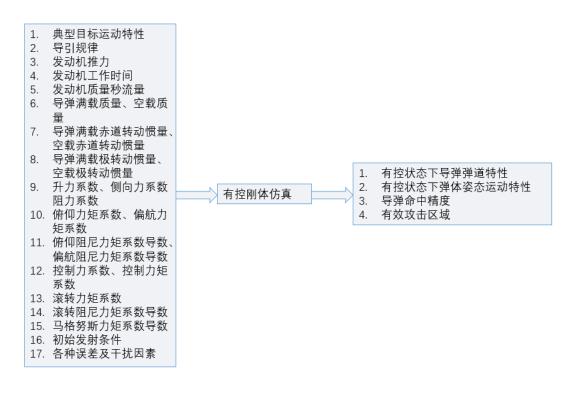


图 3.14: 有控刚体弹道仿真输入输出

第4章 战术导弹动力学建模以及动力学特性分析

4.1 导弹动力学传递函数

4.2 导弹动力学 8 个特点

- 1) 直联项的影响
- 2) 静稳定度 a_{24} 越大, 固有频率越高
- 3) 静稳定度越大,阻尼 ξ 越小
- 4) 导弹极点并不会随着静稳定度变大而向左移,而是沿着平行于虚轴的直线远离实轴
- 5) 静稳定度越大,导弹的响应速度越快。

此处注意区分理解"快速性"和"操纵性": 操纵性是导弹产生法向过载的难易程度,而阶跃响应的时间 $t_r=\frac{\pi-arccos\xi_m}{\omega_m\sqrt{1-\xi_m^2}}$ 可以描述导弹的"快速性"

补充:《自动控制原理》

一个欠阻尼二阶系统, 其两个极点的复域如图 4.1所示, 其中 ω_d 为有阻尼自然震荡频率, ω_n 为无…:

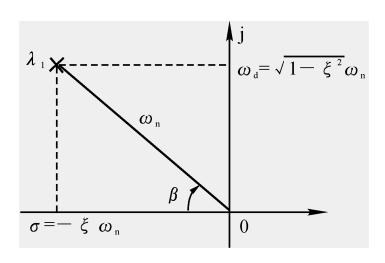


图 4.1: 二阶欠阻尼系统极点

i 阻尼比: $\xi = \cos \beta$

ii 上升时间: $t_r = \frac{\pi - \beta}{w_d}$, 其中 $\beta = \arccos \xi$

iii 峰值时间: $t_p = \frac{\pi}{\omega_d}$

iv 最大超调量: $\sigma\% = e^{-\pi\xi\sqrt{1-\xi^2}} \times 100\%$

v 调节时间: 当 $\Delta=0.5$ 时, $t_s \approx \frac{3}{\xi \omega_n}$; 当 $\Delta=0.3$ 时, $t_s \approx \frac{4}{\xi \omega_n}$;

- 6) 鸭式导弹和正常布局导弹的响应速度并无区别;鸭式导弹的稳态增益大于正常布局导弹,在 0 时刻的导弹的法向加速度,鸭式为正,正常式为负。(其实就是考虑直联项的影响)
- 7) 静稳定的导弹考虑只短周期时,两个极点是在左半开平面,但长周期未必都在。
- 8) 导弹动力学本身就是一个具有反馈的系统,"过载自动驾驶仪就是弹体动力学的自然延伸。"

4.3 状态空间表达式下的弹体动力学

校正网络的实质是增加开环的零极点,使得根轨迹通过指定位置。状态空间采用全状态反馈可以实现零极点的任意配置。

4.3.1 状态空间

纵向小扰动方程, 俯仰角速度 $\Delta \dot{\theta} = \Delta \omega_z$

$$\begin{bmatrix} \frac{\Delta \dot{V}}{\Delta \dot{\omega}_z} \\ \frac{\Delta \dot{Q}}{\Delta \dot{\alpha}} \\ \frac{\Delta \dot{Q}}{\Delta \dot{\theta}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_{11} & 0 & a_{14} - a_{13}a_{13} \\ a_{21} - a_{24}' a_{31} & a_{22} + a_{24}' & -a_{24}' a_{34} + a_{24}' a_{33} + a_{24} & -a_{24}' a_{33} \\ -a_{31} & 1 & -a_{34} + a_{33} & -a_{33} \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta V \\ \Delta \omega_z \\ \Delta \alpha \\ \Delta \vartheta \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ a_{25} - a_{24}' a_{35} \\ -a_{35} \\ 0 \end{bmatrix} \Delta \delta_z$$

短周期运动的小扰动方程的状态向量可以是:

$$\begin{bmatrix} \vartheta \\ \dot{\vartheta} \\ \theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \vartheta \\ \dot{\vartheta} \\ \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha \\ \vartheta \\ \dot{\vartheta} \end{bmatrix}$$

弹道倾角角速度以有其他的状态量以及输入唯一确定,不是状态变量。

忽略重力的影响 $a_{33} = \frac{g \sin \theta}{V}$,可以得到用攻角以及俯仰角速度为状态变量短周期方程:

$$\begin{bmatrix} \Delta \dot{\alpha} \\ \Delta \dot{\vartheta} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_{33} - a_{34} & 1 \\ a_{24} & a_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta \alpha \\ \Delta \dot{\vartheta} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -a_{35} \\ a_{25} \end{bmatrix} \Delta \delta_z$$
(4.1)

忽略舵面的力的影响 $a_{35} = \frac{Y^{\delta_z}}{mV}$,最终会得到法向过载以及攻角的关系式: $\alpha = \frac{f_y}{(a_{34} - a_{33})V}$ 再将其带入公式(4.1),得到以法向过载和俯仰角速度为状态变量的表达式: 见课本公式(8-57),这个形式下的状态空间表达式将在过载自动驾驶以设计时十分有用。

4.4 导弹线性分式变换模型

太难了,没写,考不考不知道。。