

被控对象的
动态误差和
起伏误差



[苏联] A.H. 修根



国防工业出版社

19231

V448.1

2

被控对象的 动态误差和起伏误差

〔苏联〕A. H. 修根

赵厚君译



国防工业出版社

1965

內容簡介

本书的目的是确定被控对象相对于其理想运动弹道的偏离的数值、特性和物理实质。在設計被控对象时是以这种理想运动弹道为基础的。

本书从性质上对那些影响被控对象运动精度的主要因素作了近似的估算。同时简明叙述了包括被控对象在内的系統中所发生的基本物理过程。为了便于閱讀，在第一部分简要地叙述了有关的数学方法。

本书可供制导和飞行理論方面的工程技术人员和大学师生閱讀。

ДИНАМИЧЕСКИЕ И ФЛЮКТУАЦИОННЫЕ
ОШИБКИ УПРАВЛЯЕМЫХ ОБЪЕКТОВ

А. Н. Шукин

ИЗДАТЕЛЬСТВО "СОВЕТСКОЕ РАДИО" 1961

*
被控对象的动态误差和起伏误差

赵厚君譯

*

國防工业出版社出版

北京市书刊出版业营业許可証出字第074号

新华书店北京发行所发行 各地新华书店經售

国防工业出版社印刷厂印裝

*

850×1168 1/32 印張 5 1/4 133 千字

1965年7月第一版 1965年7月第一次印刷 印数: 0,001—1,800册

统一书号: 15034·899 定价: (科六) 0.80元

目 录

緒言	5
第一章 用來解線性微分方程的運算微積法	13
1. 拉普拉斯變換.....	13
2. 拉普拉斯變換的性質.....	15
3. 借助于拉普拉斯變換解線性微分方程.....	18
第二章 線性系統過程的頻譜分析法	24
1. 傅立叶變換、函數的頻譜、振蕩能量的頻譜分布.....	24
2. 譜波振蕩通過線性系統的情形，振幅和相位特性， 頻帶的等效寬度.....	33
第三章 反饋迴路	38
第四章 导彈是具有反饋的迴路	42
1. 概述.....	42
2. 控制函數 $\Phi_{Bx}(t)$	46
3. 傳遞函數 $Y(p)$	53
4. 閉環控制迴路等效系統的其它形式.....	65
第五章 控制函數的形式及各種控制方法的動態誤差	71
1. 导彈按指令運動.....	71
2. 自動尋的.....	81
第六章 斷續訊息所造成的誤差	102
第七章 起伏干擾及其在確定對象座標時對誤差的影響 ..	110
第八章 測定方向時的起伏誤差	118
1. 面積比較法.....	118
2. 等強信號法.....	127
3. 測定方向的相位法.....	128
第九章 測定距離時的起伏噪聲誤差	134
1. 脈沖法.....	134

2. 連續輻射法.....	134
第十章 座标、速度和加速度的概率值	137
1. 存在起伏干扰时对象座标的概率值.....	137
2. 測定速度和加速度时的起伏誤差.....	142
第十一章 信号起伏所引起的誤差	146
第十二章 控制迴路頻帶的等效寬度	155
参考文献	160
附录	161
附表 1 概率的积分值	161
附表 2 函数 $\Phi(t)$ 及它們的拉普拉斯象函数	162

19231

V448.1

2

被控对象的 动态误差和起伏误差

〔苏联〕A. H. 修根

赵厚君译



国防工业出版社

1965

內容簡介

本书的目的是确定被控对象相对于其理想运动彈道的偏離的数值、特性和物理实质。在設計被控对象时是以这种理想运动彈道为基础的。

本书从性质上对那些影响被控对象运动精度的主要因素作了近似的估算。同时簡明叙述了包括被控对象在内的系統中所发生的基本物理过程。为了便于閱讀，在第一部分簡要地叙述了有关的数学方法。

本书可供制导和飞行理論方面的工程技术人员和大学师生閱讀。

ДИНАМИЧЕСКИЕ И ФЛЮКТУАЦИОННЫЕ
ОШИБКИ УПРАВЛЯЕМЫХ ОБЪЕКТОВ

А. Н. Шукин

ИЗДАТЕЛЬСТВО "СОВЕТСКОЕ РАДИО" 1961

*
被控对象的动态误差和起伏误差

赵厚君譯

*

國防工业出版社出版

北京市书刊出版业营业許可证出字第074号

新华书店北京发行所发行 各地新华书店經售

国防工业出版社印刷厂印裝

*

850×1168 1/32 印張 5 1/4 133 千字

1965年7月第一版 1965年7月第一次印刷 印数: 0,001—1,800册

统一书号: 15034·899 定价: (科六) 0.80元

目 录

緒言	5
第一章 用來解線性微分方程的運算微積法	13
1. 拉普拉斯變換.....	13
2. 拉普拉斯變換的性質.....	15
3. 借助于拉普拉斯變換解線性微分方程.....	18
第二章 線性系統過程的頻譜分析法	24
1. 傅立叶變換、函數的頻譜、振蕩能量的頻譜分布.....	24
2. 譜波振蕩通過線性系統的情形，振幅和相位特性， 頻帶的等效寬度.....	33
第三章 反饋迴路	38
第四章 导彈是具有反饋的迴路	42
1. 概述.....	42
2. 控制函數 $\Phi_{Bx}(t)$	46
3. 傳遞函數 $Y(p)$	53
4. 閉環控制迴路等效系統的其它形式.....	65
第五章 控制函數的形式及各種控制方法的動態誤差	71
1. 导彈按指令運動.....	71
2. 自動尋的.....	81
第六章 斷續訊息所造成的誤差	102
第七章 起伏干擾及其在確定對象座標時對誤差的影響 ..	110
第八章 測定方向時的起伏誤差	118
1. 面積比較法.....	118
2. 等強信號法.....	127
3. 測定方向的相位法.....	128
第九章 測定距離時的起伏噪聲誤差	134
1. 脈沖法.....	134

2. 連續輻射法.....	134
第十章 座标、速度和加速度的概率值	137
1. 存在起伏干扰时对象座标的概率值.....	137
2. 測定速度和加速度时的起伏誤差.....	142
第十一章 信号起伏所引起的誤差	146
第十二章 控制迴路頻帶的等效寬度	155
参考文献	160
附录	161
附表 1 概率的积分值	161
附表 2 函数 $\Phi(t)$ 及它們的拉普拉斯象函数	162

緒 言

实际上，任何时候都不能使导弹准确地命中所指定的点。有许多原因会使导弹偏离目标，按其引起的原因，误差可分为两类。

第一类误差（或称偏差）是由于导弹不能准确地执行所获得的指令，特别是由于不能即刻地执行指令而产生的。这种偏差的产生，是因为导弹弹体本身以及整个控制设备的各种装置都具有惯性，以致对导弹运动条件所需要的变化响应迟缓的缘故。这种误差称为动态误差或称为动态偏差。

第二类误差是由于指令本身不准确而引起的，指令误差是由于目标和导弹运动的讯息中以及在传递指令时存在干扰而引起的。由于这种干扰是无规则的随机干扰，所以由于这种干扰所引起的误差（或偏差）称之为起伏误差（偏差）。

像任何其它分类一样，动态误差与起伏误差的区分在一定程度上是具有假定性质的。实际上，这两种误差和引起它们的原因一样，是相互紧密交错和相互作用的。但是，为了分析被控对象运动时所发生的过程，这种划分是十分有益的，因为这将使我们能较深刻地去理解这些过程，并且能更好地去控制它们，也就是说将动态误差和起伏误差的合成误差减小到最低限度。

如果在每一瞬间都能准确地确定动态误差及起伏误差的数值，并从而能对导弹的实际运动弹道作出相应的修正，那么就可以得到所谓“运动学弹道”。因此，“运动学弹道”乃是导弹沿之运动曲线，此时导弹在确定目标和导弹的位置与运动时不受随机干扰，且导弹以及产生和执行控制指令的整个设备都没有惯性。

除运动学弹道外，还可建立一条动态弹道。后者也是导弹沿之而运动的一条曲线，此时考虑整个系统的惯性影响，但无引起

起伏誤差的干扰作用。

在同一瞬间，运动学彈道与动态彈道上相应点之間的距离即是动态偏差值，或称为动态誤差值。运动学彈道与目标相交时的动态誤差就是脱靶距离的动态分量数值。

在同一瞬间，动态彈道与实际彈道上相应点之間的距离即是起伏偏差值或称为起伏誤差值。此誤差即确定了运动学彈道与目标相交时的脱靶距离起伏分量数值。

如果说引起动态誤差的根源是彈体和所有控制设备諸环节的惯性，那么产生起伏誤差的根源主要是电阻、电子仪器及电路中其它元件所产生的噪声干扰，这种干扰迭加在产生目标和导弹运动信息的有益信号和控制信号上。除接收装置本身所产生的起伏噪声干扰外，还有由于受控对象本身（目标及导弹）所产生的信号不稳定而引起的起伏干扰。

产生动态誤差和起伏誤差的原因不同，誤差的性质也不同。动态誤差的符号由运动学彈道的类型来确定，因为动态誤差本身是由于彈体及整个控制系统对运动条件的变化响应迟缓所引起的。运动学彈道愈平缓，且导弹的速度愈小，则动态誤差就愈小。

起伏誤差所固有的特点是它们所造成的偏差具有随机性。因此，在没有系统的誤差时，起伏誤差所引起的脱靶将以同样的概率偏右或偏左，偏上或偏下。

包括导弹在内的系统的惯性以各种各样的方式影响着动态誤差和起伏誤差的数值。

系统的惯性愈小，系统所产生的动态誤差愈小。但导弹对随机起伏干扰的响应却愈强烈，愈迅速。相反系统内随机扰动愈平稳，则导弹对控制指令的响应愈迟缓，动态誤差就愈大。

这些相互矛盾的影响使得选择确定系统惯性之特性参数的自由常常受到限制。此外系统参数的选择对保证整个控制系统及其元件的稳定性也有很大影响。

最不希望的是，导弹在所给指令的作用下改变其运动方向时

沿新的运动方向作长时间的减幅振荡。而且绝对不允许产生下述这样的状态，即由于被控对象对控制指令的响应迟缓而引起摆动及使导弹失去运动的稳定性。因此，为了减少动态误差及起伏误差，通常不能在较大的范围内改变系统的参数。

适当地选择控制规律，就能够在一定程度上减小动态误差。这种控制规律把目标运动与相应时刻的导弹位置及其速度方向联系起来，并且决定着导弹的运动学弹道。

任何现代的自动被控对象都是一种由互相连结的元件所组成的复杂元件链。这些元件的种类很多，其中有：在运动过程中与周围环境相互作用的运动对象本身，用来控制导弹运动方向的电气、液压或气动机构（这些都是机电系统）、陀螺仪、用来接收目标运动讯息并产生控制指令的弹上电子设备以及用来自动跟踪目标的电气及机械元件等。有时当用跟踪目标的雷达制导头、热力制导头或其它装置将导弹自动导向目标时，或者根据给定的程序作自主运动时，控制系统的所有元件都集中安装在导弹上。在其它情况下，控制设备的一部分不装置在运动对象上，这一部分设备用来接收目标及导弹的座标讯息（或仅是其中一个座标的讯息），并对这个讯息进行加工整理，同时根据系统所采用的控制规律向导弹发送指令。

在一切情况下，自动控制导弹运动的特点是：信号通过控制设备的整个元件链由电信号变成机械信号，或相反地由机械信号变成电信号。作为起始信号的是运动着的导弹和目标的瞬时位置。

例如，在借助于地面雷达设备将地空导弹导向空中目标的情况下，所用的地面雷达就能测量目标和导弹的座标，并确定它们的相对位置。地面设备根据这些数据将产生指令并给导弹发送指令，迫使导弹按前面所讲过的运动学弹道运动。导弹将所接收的指令变成控制信号并作用在导弹舵面上，使导弹相对于目标转入一个新的位置。这个新位置又成为地面产生新的指令及弹上产生新的控制信号的依据。当导弹进行自动寻的时，在很多情况下控制指令是根据弹轴与目标方向之间所形成的夹角而产生的。

在有些系統中，控制指令只是根据目标的运动而产生的，此时只須周期性地观察导弹的位置，当导弹偏离规定的运动学弹道时向导弹发送补充指令。

尽管由弹体和用来自动地控制其运动的设备所构成的系統在结构原理上有着显著区别，但这些系統的原理图均如图 1 所示。

系統原理图的其它方案，我們将在后面研究，这里只較詳細地研究图 1 所示的系統原理图，

因为这一系統图能使我們非常清楚地了解导弹自动控制迴路里所发生的过程以及弄清在这种情况下所发生的現象的一些基本关系。

导弹的实际綫座标或角座标与导弹运动学弹道的座标之間的差值是随时间而变化的。当此差值作用于图 1 所示的四端网路的輸入端时，端上同样也形成随时间而变化的导弹座标，这些座标是由于指令作用的結果而产生的，而指令則是根据实际彈道与运动学彈道座标之差而产生的。导弹的新座标值重新与运动学彈道的相应座标值比較，所得新的差值重又輸到四端网路的輸入端，如此等等。

图 1 所示的这种系統稱为带有反饋的自動調節系統。

例如，在最简单的寻的情况下，比如在采用导弹軸綫与目标方向相重合的这种控制規律时，在表示导弹連同彈上整个控制设备的四端网路的輸出端上便产生表示导弹軸綫方向的角度。在四端网路的輸入端上同时作用着表示目标方向和导弹軸綫方向的角度。角度的差值，也就是导弹軸綫与目标方向之間的夹角的数值以电量形式或其它量的形式輸入四端网路的輸入端。在四端网路里根据此差值的大小和符号产生控制指令，此指令力图使这个差值减小到零，亦即使导弹軸綫与目标方向重合。

可以把造成被控对象相对于其平均运动弹道的无規則随机偏



图 1

离的干扰，看作是运动学彈道上相应各点与被控对象座标間之座标差数的随机变化。这种随机变化是由于有干扰时目标和被控对象的座标測定得不准确而引起的。

为了得出图1所示系統中所发生的过程的数学表达式并求出实际彈道座标偏离运动学彈道座标的数值，必須首先給出运动学彈道的方程，然后求出实际彈道的座标与“控制函数” $\varphi_{bx}(t)$ 之間的关系； $\varphi_{bx}(t)$ 乃是运动学彈道与实际彈道上相应各点之間的差值。問題在于确定系統的元件对运动学彈道与实际彈道之間的座标差值的响应。

为了确定整个控制机构对作用在其輸入端上的控制函数的响应，必須求出表示系統每个元件的輸入值与輸出值之間关系的数学表达式，并且必須順次地研究构成导弹控制系統的所有元件。分析这种系統的直接方法就是将构成此种系統的各个元件的輸入端数值与輸出端数值之間的关系用微分方程的形式表示出来。

在一般情况下，这些方程可能是綫性方程（可能是具有常系数或变系数的綫性方程），但也可能是非綫性方程。对整个控制机构的所有元件順序地构成一个方程組，为了求出被控对象的运动学彈道与实际彈道間座标差值的瞬时数值，就必须解出这个方程組。

因此，分析导弹系統的直接方法就是列出并求解大量的微分方程。

甚至最简单的被控对象，在其控制系統內，或者說在其控制迴路內，至少也都具有十个以上的不同的串联环节。因此，数学分析的任务可归結为求解由10~15个（而有时更多的）微分方程所組成的方程組。

尽管数字計算机的发展給高阶方程的数值积分带来了很大的可能性，但仍須有一种比較简单的近似方法，以便能分析一些复杂系統（如导弹）的状态，而勿需每次都去解出全部微分方程。在进行这种近似研究时，真实系統可用比較简单的等效系統来代替。真实系統的状态应当用許多微分方程所組成的方程組来描述，

而等效系統則可用較低阶的微分方程来描述。

在这种情况下，真实系統与等效系統的状态的基本特点在性质和数量上均应是互相近似的。

当然，在一般情况下并不能証明，8~10 阶 的微分方程組可以用二阶方程来代替。然而，很多理由証明，尽管构成导彈真实系統的元件总体非常复杂，但这种代替是可能的。証明这种可能性的理由如下所述。

使导彈稳定和沿規定方向运动的元件所組成的各种环节大部分都在极其不同的頻譜区内工作。由于这些环节在系統內是串联的，它們构成一个閉合控制迴路，因此某些环节（如探测目标的雷达和无线电指令控制綫）內的高頻振蕩将被滤除，像相应的控制綫在脉冲状态下工作时的頻率振蕩一样，而这并不影响那些具有較大時間常数的环节（如导彈彈体、导彈的控制机构、自动跟踪机械系統等）的性质。

因此，当把导彈的元件总合看成是一个統一的整体时，可不必去注意那些描述高頻环节的方程式及相应的頻譜区。这样的簡化使我們大大地減少描述系統状态的方程式数目。因此，如果在設計与綜合一个系統时必須計算所有环节，那么在分析整个系統的性质时可以只考慮其低頻环节。

可以用較为简单的等效系統来代替以高阶方程描述的实际系統的第二个理由是，在任何一个适于实用的导彈系統中，导彈的运动仅取决于它本身的座标及其一阶与二阶导数。不可能有这样一种导彈系統，在此种系統中导彈对加速度变化的响应与它对加速度本身或运动速度的响应是一样的。这是因为必須保証系統能在自然起伏干扰和扰动的条件下进行工作的緣故。若系統对輸入量的高阶导数的响应很强烈，那么系統(包括导彈彈体)在高阶导数数值很大的起伏干扰作用下将受到剧烈的顛簸。这种系統实际上は不适用的。

用等效系統来代替实际系統的第三个理由是，影响整个机构

功能的輸入量本身也是緩慢而平稳地隨時間而變化的函數，其高階導數並不很大。因此，在用數學方法來描述構成導彈閉合控制迴路的環節之總合體的性質時，可以僅限於較低階的微分方程，而特別是二階的微分方程。

在以後的敘述中我們處處都將認為對導彈的閉合控制迴路的上述這種簡化是可能的。至於等效迴路的參數數值（即相應的簡化微分方程中系數的數值），我們將在敘述過程中介紹一種根據整個系統的試驗數據來確定這些參數的可能的方法。

擺在我們面前的任務是確定由於各環節的慣性所引起的導彈動態誤差的大小，故以後我們將以下列論點作為依據：

1. 動態誤差完全由導彈的運動學彈道參數、彈體本身以及控制迴路所有環節的慣性所確定；
2. 導彈的狀態可以用包括控制迴路所有環節的線性微分方程組來描述；
3. 描述導彈控制迴路性質的線性微分方程組可以大大地簡化並可用不高於二階的微分方程來代替，這個方程的系數根據實驗數據來確定。在很多情況下，如果在過渡過程所引起的擾動停止後導彈在彈道上處於穩定運動，則整個方程組的求解可以簡化。

在確定隨機起伏誤差的大小時，我們將認為這些誤差是由於在有隨機干擾的作用下，目標及導彈的運動參數數據測得不準確而引起的。

測量設備、接收設備、電磁波或聲波的傳播介質的特性以及目標的運動特性等都是產生干擾的根源。

用無線電方法測定座標時，影響座標精確度的最重要的因素之一就是起伏干擾。測定座標時的精確度同時還與設備的誤差和無線電波的傳播路徑有關。但我們不擬研究這些誤差的來源，而把注意力集中在起伏誤差上。

測定座標時，除由於電阻中的電荷起伏及電子管和半導體管中的電流不均勻所引起的熱噪聲外，這種起伏或是由於電磁波幅

射的不固定性，或是由于測量被控对象座标的反射波的不固定性而引起的，以及或是由于信号傳播条件的无規則随机变化而引起的。

对起伏过程及其数学分析方法的大量研究，使我們現在已能十分精确地評价因起伏所引起的測量誤差的大小，并指出从減少起伏誤差的觀点出发来設計較合理的系統的可能途徑。但是，严格的分析方法往往要求采用复杂而笨重的数学解算装置。严格而精确的計算結果与近似的、但較简单的研究結果之間的差值，对工程設計或實驗数据的分析是沒有多大影响的。因此，下面我們将只对那些影响起伏誤差的基本因素作一个简单的分析（这种分析是以所發生的現象的物理性质为基础的）。此外，还将推导出近似的但却足够简单的数学关系式，來說明座标測量精度与起伏干扰的能量、信号的能量和无线電设备的参数之間的关系。

为了測得具有实用精度的座标数值，必須使有用信号的强度大大超过起伏噪声的平均水平。后面我們所要研究的也正是这样一种情况。我們將不討論关于如何确定起伏噪声中有无微弱信号这一有趣而又复杂的問題。以后在分析影响动态誤差的因素和确定动态誤差的大小时，我們將采用运算微积方法来解微分方程，这种方法是以拉普拉斯变换为基础的。

我們将在研究干扰和有用信号成分內的振蕩頻譜及導彈控制迴路的頻率特性的基础上，来分析起伏干扰对導彈随机誤差的影响。所發生的各种過程的頻譜法或頻率法是以傅立叶变换为基础的。虽然大家已十分熟悉运用以拉普拉斯变换和傅立叶变换为基础的运算微积法和頻率法来分析用線性微分方程描述的系統的状态，并且有关这些方法在很多文献中已有論述，但在下面仍将对这两种方法的基本原理作一个簡短的叙述，以便使讀者在以后引用个别公式和原理时不必去查找其它参考資料。