

# 指揮仪理論基礎和 設計原 理

Л. Н. Плещин

Л. А.謝列勃羅夫斯基，Д. Б.尤金

合 著

國防工學出版社

# 指揮儀理論基礎和 設計原理

Л. Н. 普列斯努欣

Л. А. 謝列勃羅夫斯基, Л. Б. 尤金

合著

曹承康、鄭士貴 合譯

張兆華 校

國防工業出版社

## 內容簡介

本書向讀者介紹了指揮儀基本元件的理論基礎和設計原理，討論了由人操纵垂續測量目標現在運動的跟蹤系統和測定目標運動參數及平滑在測量目標現在呼標過程中得到內誤差的微力平滑裝置。闡述了即結合利用隨動系統建立解方程組的解決命中問題的方法和介紹了關於彈道函數及解這些函數的各種裝置的知識。

本書系高等技術學校學生用教科書，並有益于工業部門和科學研究機關的工程技術工作者。

ГОСУДАРСТВЕННОЕ НАУЧНО-ТЕХНИЧЕСКОЕ  
ИЗДАТЕЛЬСТВО

Л. Н. Преснухин, Л. А. Серебровский, Д. Б. Юдин  
ОБОРОНГИЗ 1960

## 指揮儀理論基礎和設計原理

曹承康、鄭士貴 合譯

國防工业出版社 出版

北京市书刊出版业营业登记证字第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装

850×1168 1/32 印張 8 3/16 209 千字

1963年5月第一版 1965年11月第二次印刷 印数：0,901—2,350册

统一书号：15034·643 定价：（科六）1.20元

# 指揮儀理論基礎和 設計原理

Л. Н. 普列斯努欣

Л. А. 謝列勃羅夫斯基, Д. Б. 尤金

合著

曹承康、邦士貴 合譯

張兆華 校

國防工業出版社

## 內容簡介

本節向讀者介紹了指揮儀基本元件的理論基礎和設計原理，討論了由人操纵連續測量目標現在座標的跟蹤系統和確定目標運動參數及平滑在測量目標現在座標過程中得到的誤差的微分平滑裝置。闡述了與之為利用隨動系統建立方程組的解決命中問題的方法和介紹了關於彈道函數及解這些函數的各種裝置的知識。

本節系高等技術學校學生用教科書，并有益于工業部門和科學研究机关的工程技術工作者。

ГОСУДАРСТВЕННОЕ НАУЧНО-ТЕХНИЧЕСКОЕ  
ИЗДАТЕЛЬСТВО

Л. Н. Преснухин, Л. А. Серебровский, Д. Б. Юдин  
ОБОРОНГИЗ 1960

## 指揮儀理論基礎和設計原理

曹承康、鄭士貴 合譯

國防工业出版社出版

北京市书刊出版业营业登记证字第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装

850×1168<sup>1/32</sup> 印張 8<sup>3/16</sup> 209 千字

1963年5月第一版 1965年11月第二次印刷 印数：0,901—2,350册

统一书号：15034·643 定价：(科六) 1.20元

# 目 录

序言 .....	5
----------	---

## 第一章 概論

§ 1 本教程的目的和任务 .....	7
§ 2 指挥仪的发展史 .....	8
§ 3 术语和符号 .....	8
§ 4 测量单位 .....	12
§ 5 火炮射击指挥仪系统解决的任务 .....	12
§ 6 火炮射击指挥仪系统的组成及其在战斗对象上的配置 .....	14
§ 7 火炮射击指挥仪和火炮装置是统一的动力系统 .....	18

## 第二章 目标的現在座标，現在座标的 測量及其引入于仪器

§ 8 发现目标和目标指示 .....	21
§ 9 座标系 .....	22
§ 10 目标座标的測量和引入于仪器的方法 .....	33
§ 11 跟踪系統的参数和描写跟踪系統各个元件工作的方程式 .....	41
§ 12 目标座标的測量誤差及其与跟踪系統各参数的关系 .....	48
§ 13 人在操纵跟踪系統时可能消耗的功率 .....	57
§ 14 傳动装置的計算 .....	60
§ 15 指示装置参数的选择 .....	72
§ 16 跟踪系統各元件的相互配置 .....	82
§ 17 跟踪系統計算的举例 .....	84
§ 18 座标的变换 .....	91

## 第三章 目标运动参数的确定

§ 19 目标运动参数 .....	99
§ 20 确定目标运动参数的部件的特性 .....	104
§ 21 确定不随时间改变的目标运动参数的装置 .....	115

§ 22 不变的目标运动参数中的误差的统计特性.....	134
§ 23 微分平滑装置中的最佳平滑方法的选择.....	138
§ 24 微分平滑装置观察时间的选择.....	145
§ 25 最佳重量函数的逼近.....	148
§ 26 微分平滑装置的综合.....	154
§ 27 微分平滑装置的计算.....	163
§ 28 随时间改变的参数的平滑.....	172

#### 第四章 解决炮弹与目标的命中問題

§ 29 命中問題的实质.....	176
§ 30 命中問題的原始方程式.....	181
§ 31 几个随动系統的协同工作.....	185
§ 32 火炮射击指挥仪随动系統协同工作的分析.....	189
§ 33 几个随动系統协同工作时的稳定性和相互影响系数.....	199
§ 34 解命中問題的合理方程式.....	204
§ 35 火炮射击指挥仪輸入諸元的误差对解命中問題的精度的影响.....	209

#### 第五章 役道諸元和修正量

§ 36 役道諸元.....	217
§ 37 火炮射击指挥仪中所計算的修正量.....	221

#### 第六章 指挥仪理論的补充問題

§ 38 关于指挥仪的品质指标.....	230
§ 39 控制中的博奕論.....	235
§ 40 火炮射击指挥仪理論的补充問題.....	238
§ 41 火炮射击指挥仪理論中各个問題的应用范围.....	240
附录 1 .....	243
附录 2 .....	245
附录 3 .....	248
附录 4 .....	252
附录 5 .....	253
附录 6 .....	257

## 序　　言

本书以机械制造和动力高等技术学校用教科书的形式，阐述了指揮仪最重要部件的理論基础和設計原理。

在解决总的炮彈与目标命中問題时，应把觀察运动目标和确定它的座标认为是第一个局部性問題，这些座标作为解决指揮的所有其他問題的輸入諸元。这个問題由本书的头两章加以討論。

可以把座标变换为更适合于工作的座标系认为是开始控制阶段的第二个局部性問題。减小系統中仪器总数的倾向有时就造成整个指揮問題从头至尾在进行初始觀察的那个座标系中解决。但是，这种简化往往招致确定未知数的方程式复杂化。

为了解决以下的一些局部性問題，有时必須計算目标所經過的路程，而为此又必須确定目标的运动速度。在这种情况下，除一般的目标变化座标的微分之外，往往还必须注意被确定参数变化的平穩性，即必須注意速度值或根据这些速度值所算出的目标位移长度的平滑。本书第三章讲到平滑過程的理論，即在設計控制系统时最合理的平滑方法的选择。

在第四章中闡述了解决命中問題。命中問題的解决在于利用所謂的“随动”系統通过机械求解具有三个未知座标的三个方程式的方程組。在設計这种系統时，主要問題在于尽可能地减弱它們的相互关系。若是三个各包含一个未知数的独立方程式的方程組，则为理想方程組。在列写方程式时，用适当的办法（即选择适当的投影軸）可使它們接近于这种理想的形式。

其次，討論了由命中点的几何座标轉換为达到控制目的实际

所需要的角度問題。同时也考慮到解决命中問題的真实条件与理想条件之間可能的偏差，需要引入相应的修正量。

在第六章中列举了运用上述理論的各种例子，并指出了在利用数学的一个新領域——博奕論的基础上考虑与操纵手无关的作用的可能方法。

本书是按彼得·彼得罗维奇·切楚林的創議，根据作者所收集并經系統化的材料写成的。

第一、第二和第五章是由 Л. Н. 普列斯努欣写的，第三和第六章是由 Д. Б. 尤金写的，第四章是由 Л. А. 謝列勃罗夫斯基写的。

本教科书由 Л. Н. 普列斯努欣作总的整理和編輯。

# 第一章 概論

## § 1 本教程的目的和任务

本教程的目的是，針對指揮儀設計的具体問題，闡述一系列統計動力學的理論問題。

各種生產過程和軍事技術的控制儀器，在確定這些系統的動品質方面，具有一系列共同的功能。為了控制某個過程，必須在一定時間內對這個過程進行觀察。由此得出結論，跟蹤系統是指揮儀的重要元件，該系統保證了連續測量表征該過程進程的隨時間而改變的變量（座標），並保證將這些變量引入於儀器。

決定該過程隨時間變化性質的座標一般都由於隨機干擾而失真。因此，只有對在控制過程進程中的隨機干擾進行平滑和查明基本規律以後，才能正確地解決關於控制動力學的問題。由此得出對表征影響控制動力學的过程的變化參數進行計算和平滑的必要性。

控制本身在於根據對與系統工作同時發生的过程的規律性所進行的研究，制定出使系統經過確定的時間後進入對所解問題來說是某種合理狀態的解算方法。換言之，任何控制系統均與一般借助於若干個隨動系統協同工作來完成的隨機過程外推法有關。

因為本書是高等技術學校學生用教科書，所以其中的材料只闡述到解決具體的工程問題為止。因而，本書的全部內容以被研究得最透徹的控制技術方面的材料為基礎，即以火炮射击指揮儀為基礎。但是，這樣的具體闡述形式並不限制指揮儀理論的基本結論的應用範圍，以便使這些結論更容易於被理解。

在写本书时是以讀者已学过解算装置、自动裝置和遙控元件，以及自動調節基本原理为前提的。

## § 2 指揮仪的发展史

指揮仪系統应用于火炮比应用于其他技术領域要早。在应用滑膛炮时期，彈丸的散布很大。在这种情况下，直接瞄准射击的射程很小，也正因为这样，利用由照門和准星构成的最简单的机械瞄准具只能实现火炮的直接瞄准。

腔線炮的发明，使射程增大，同时精度也提高了。这就要提高火炮瞄准敌人目标的精度。光学瞄准鏡和測距机的創造，解决了这个问题。

火炮射程的增大和精度的提高，也曾影响过使用火炮的战略。出现了应用从掩蔽阵地射击和射击运动目标的火炮的可能性。

这样，就对仪器制造者提出了新的任务，即創制用以計算火炮至测量目标座标的仪器間距离的計算仪器和确定炮彈与运动目标命中点的仪器。这些仪器首先被应用于岸炮和舰炮。

飞机在军队装备中的出現，要求創制装备有大量各种射击指揮仪的高射炮，因此創制了发现空中目标和进行目标指示用的仪器。在高射炮連的装备中出现了测量目标現在座标的光学仪器和雷达仪器。命中問題由机械或机电解算仪器——高射炮射击指揮仪来解决。

## § 3 术语和符号

火炮射击指揮仪中常用的术语和符号，不难由下列图形来阐明。在图1中：*C*——测量目标座标的仪器的所在点；*A*——在該时刻目标所在的点；*a*——*A*点在通过*C*点的水平面（仪器水平面）上的投影。

通过*C*点和*A*点的垂直平面称为瞄准平面。目标运动轨迹所在的垂直平面称为目标的航向平面。*CA*綫称为瞄准綫，而*M<sub>1</sub>M<sub>2</sub>*

綫称为目标的航向綫。 $m_1m_2$  線和  $m'_1m'_2$  線为目标航向綫的水平投影。

目标  $A$  在空间相对于仪器  $C$  的位置决定于一系列的現在座标：斜距离  $\Delta$  ( $CA$  線段)，水平距离  $d$  ( $Ca$  線段)，目标高度  $H$  ( $Ad$  線段)，炮目高低角  $\varepsilon_1$  ( $aCA$  角)，目标方位角  $\beta$  ( $SCa$  角)及其他座标。

方位角  $\beta$  由指南方向或其他假定方向測量起。目标在空间的运动规律决定于下列各参数：目标运动速度  $V$ ，目标航向角  $q$  (水平距离延长綫与水平速度向量之間的夹角)，目标航向或目标航迹角  $K$  或  $Q$  和角度  $\lambda$ ，这两个角度有几种名称：当  $m'_2AM_2$  角为正值时称为机头仰起角；当为小的負值( $7^\circ \sim 10^\circ$  以下) 时称为下滑角；而当为大的負值时称为俯冲角。角度  $\beta$ 、 $q$  和  $Q$  按逆时針方向測量。

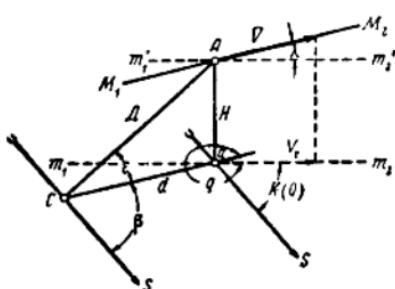


图 1 在指挥仪中用到的各数值的符号

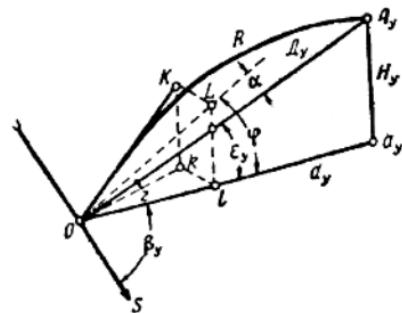


图 2 炮弹的运动轨迹

图 2 所示：  
 O——火炮所在点；  
 $A_y$ ——炮彈与目标命中点（前置点）；  
 $OK$ ——炮膛軸綫；  
 $ORA_y$ ——炮彈的飞行轨迹（空间彈道曲綫）。

前置点  $A_y$  在空间的位置决定于前置座标：前置斜距离  $d_y$ ，前置水平距离  $dy$ ，前置高度  $Hy$ ，前置炮目高低角  $\varepsilon_y$  和前置方位角  $\beta_y$ 。

炮膛軸綫  $OK$  的方向决定于下列角度：射角  $\Phi$ 、高角  $\alpha$ ，并且

$$\Phi = \varepsilon_y + \alpha, \quad (1)$$

偏流  $z$ 、火炮的方向角  $\beta_y + z = \beta_{op}$ 。

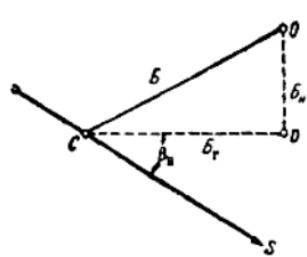


图 3 基线及其要素

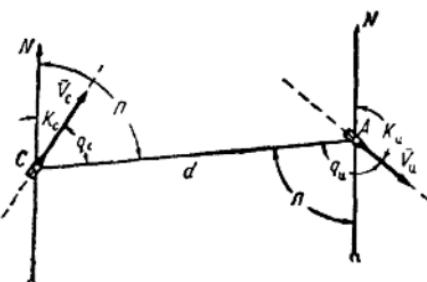


图 4 射击舰和被瞄目标的相互位置

以  $\tau$  表示炮弹由  $O$  点到  $A_y$  点的飞行时间。为了增大命中空间，炮弹装有带装定相应读数用（环形）刻度盘的定时引信。由火炮射击指挥仪制定的定时引信的装定数值以字母  $n$  表示。

图 3 所示为火炮或炮连阵地的中点（ $O$  点）与测量目标座标的仪器（ $C$  点）的相互位置简图。 $CO$  线段一般以字母  $B$  或  $\Pi$  表示，称为视差、基线或观炮距离。视差的水平分量称为水平视差，以字母  $B_r$  表示，而垂直分量称为垂直视差，以  $B_n$  表示。

指南方向或标定点方向与水平视差之间的夹角 ( $\angle SC^o$ ) 称为基线方位角 ( $\beta_B$ )。若视差等于零或仪器中不计算视差，则目标的前置座标与现在座标之间的差值称为前置量，以下列符号表示： $\Delta d$ ——斜距离前置量， $\Delta d$ ——水平距离前置量， $\Delta \beta$ ——方位角前置量等。

在舰炮射击指挥仪系统中还会遇到一系列的术语和符号。

图 4 所示为我舰（ $C$  点）与敌舰（ $A$  点）的相互位置的简图。线段  $CA = d$  称为距离，而角度  $NCA = \nu$  称为方位。角度  $K_c$  和  $K_u$  分别称为我舰航向和目标航向。

角度  $q_c$  和  $q_u$  类似地称为我舰航向角和目标航向角。

必须指出，水平角度读数的起点和方向在舰炮中与在地面高射炮中不一样。

向量  $\bar{V}_c$  和  $\bar{V}_u$  分别称为我舰速度和目标速度。速度向量在舰炮射击指挥仪中一般投影在距离方向（瞄准线）及其垂直方向上。

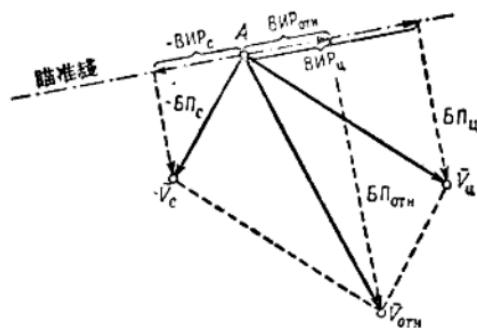


图 5 目标和我舰的相对速度的分解

必须指出，从运动着的我舰可以测量目标的相对（总的）速度，即向量差：

$$\overline{V}_{obsh} = \overline{V}_n - \overline{V}_e. \quad (2)$$

图 5 所示为速度分解和向量方程式 (2) 的解法。速度在瞄准线方向上的投影即距离变化率，以 ВИР 表示，在垂直方向上的投影即侧向位移以 БП 表示。

根据我们所要投影的速度向量的不同，将得到 ВИР<sub>c</sub>、ВИР<sub>n</sub> 或 ВИР<sub>обш</sub> (我舰、目标或总的距离变化率)。

$$\begin{aligned} \text{ВИР}_{обш} &= \text{ВИР}_n - \text{ВИР}_c, \\ \text{БП}_{обш} &= \text{БП}_n - \text{БП}_c. \end{aligned} \quad \left. \right\} \quad (3)$$

在舰炮中，对于火炮装置瞄准所必须的数值，具有一系列的附加术语。例如，火炮的方向瞄准全角 (ПУГН) 与我舰的现在航向角 ( $\varphi_e$ ) 之间的差值称为方向偏差 ( $\Pi$ )。

附加以一系列以长度单位表示的修正量的前置距离称为表尺距离。

关于舰的摇动有若干术语。在舰的船艉面中测得的舰甲板倾斜角称为纵摇角。在垂直于舰的船艉面及其甲板的平面内测得的甲板倾斜角称为横摇角。在火炮高低瞄准平面内的甲板倾斜角称为横倾角。在垂直于甲板和火炮高低瞄准平面的平面内测得的

甲板倾斜角称为炮耳軸倾斜角。

在下面的闡述中将主要应用高射炮中遇到的术语和符号。

#### § 4 测量单位

长度单位 用于高射炮和野炮的基本长度单位为米，而用于岸炮和舰炮的基本长度单位为鍾。1鍾近似地等于185米，10鍾为1浬。

角度的测量单位 在苏軍炮兵中，角度是以“密位”或测角器分划来計量。测角器的一个小分划等于圆周的 $\frac{1}{6000}$ 圆弧所对应的角度。测角器的大分划等于100个小分划。

在美軍中所有的角度和在德軍中的方位角都用测角器分划来测量，該分划值为一圆周的 $\frac{1}{6400}$ 圆弧所对应的角度。

在德軍中，鉛直面內的角度以度或十六分之一度來計量。

在炮兵作业中，当进行近似計算时，将一个测角器分划（苏联和美国）和 $\frac{1}{16}$ 度所对应的圆弧取为半徑（距离）的千分之一，由此而得出一小分划——“密位”的名称。在舰艇作业时，舰艇航向以度計量。

时间单位 在高射炮兵中，将秒取做时间的单位，而在舰炮中为秒和分（秒仅用于炮彈的运动方面）。

速度单位 根据上述单位，高射炮兵以每秒米数（米/秒）測量速度。在舰艇作业中使用着两种单位：每分钟鍾数（鍾/分）和节。一个节等于每小时航行1浬的速度。

#### § 5 火炮射击指挥仪系统解决的任务

任何火炮射击指揮仪系統的第一个任务，是发现目标和把目标座标的概略值傳送到精确地測量目标座标的仪器中去。

第二个任务，是精确測量目标的現在座标和把这些座标引入于火炮射击指揮仪或中央射击自動計算器内（舰炮連或岸炮連中央射击自動計算器）。

第三个任务是座标变换，这个任务之所以产生，是由于在把关于目标的諸元引入于仪器时所用的座标系在許多情况下与在解决随后的各任务时所用的座标系不相一致。座标变换的形式有三种。

第一种变换形式是把一个座标系轉換为另一个座标系。例如，目标座标以球形座标系 ( $\lambda, \epsilon, \beta$ ) 引入仪器，然后轉換为柱形座标系 ( $H, d$  和  $\beta$ )。

第二种变换形式在于轉移座标原点。在必須計算測量目标座标的仪器离火炮系統的距离的情况下就采用这种变换形式。

当火炮系統装在搖摆平台上时，例如装在舰上的情况下，则采用第三种变换形式。在这种情况下，必須把不稳定座标系變換为稳定座标系或反之。在数学方面，此种变换形式应考慮一个座标系的座标軸相对于另一个座标系的座标軸的傾斜。

火炮射击指揮仪的第四个任务，在于研究目标現在座标随時間变化的規律和計算目标的运动参数。在数学方面，这个任务归結为微分，即确定目标座标的变化率或座标的函数。同时，在解决这个任务时要对計算出来的目标座标的变化率进行平滑(平均)。这个措施是必須的，因为測量到的目标座标經常带有变号的誤差。由此，座标变化率的誤差在百分比方面显著地大于座标的誤差。用平滑(平均)的方法可以减小这些誤差。

火炮射击指揮仪所解决的第五个任务，是确定可能命中点的座标。为了解决这个任务，只知道目标現在座标和对该时刻所算出的目标运动参数是不够的。必須采取关于目标在炮彈飞行時間內运动規律的假設。

第六个任务，是根据命中点的座标确定出火炮瞄准和裝定引信所必須的彈道諸元。这些諸元按照标准射击条件來計算。但实际射击条件对标准射击条件一般有偏差，因此就必须解决第七个任务。

第七个任务的目的，是計算气象修正量和彈道修正量，以修

正实际射击条件对标准射击条件的偏差。所谓标准射击条件，一般的理解是炮弹飞行在静止的大气中，即风速等于零、空气密度等于750毫米水银柱、空气温度为+15°C和炮弹从炮膛飞出时的初速等于计算的速度。

前两个任务由雷达或光学仪器来解决，一般，雷达和光学仪器包括在火炮射击指挥仪系统之内。

后五个任务对高射炮来说，由高射炮射击指挥仪的解算仪器来解决，对岸炮和舰炮来说，由中央射击自动计算机来解决。

### § 6 火炮射击指挥仪系统的组成及其 在战斗对象上的配置

高射炮、岸炮和舰炮连阵地均装备有复杂的射击指挥仪系统。下面我们将来讨论高射炮和舰炮射击指挥仪系统的基本部位和组织。

#### 高射炮连射击指挥仪

图6所示为指挥仪系统的基本元件及它们的相互联系：

- 目标指示的同步传动；
- 目标座标和火炮瞄准所需诸元的同步传动；
- 控制信号传输线；
- 电源线；
- 傳动连接。

雷达站1用于发现目标和给雷达2及瞄准塔3传送目标指示（方位角和距离的概略值）。仪器2和3精确地测量目标座标( $\beta$ ,  $\epsilon$ 和 $\Delta$ )并把测得的座标传送到仪器4。在这里重复使用座标测量仪器是为了增强系统的抗干扰性和提高测量座标的精度。仪器4是高射炮射击指挥仪的基本解算仪器。由它算出的诸元( $\varphi$ ,  $\beta_{op}$ 和 $n$ )经由炮连阵地的配电箱6到达各门火炮的配电箱7。然后这些诸元分发到相应的受信仪：8——火炮方向角受信仪，10——