

线性自动调节系统的过渡过程

〔苏联〕З. И. Борисов 著

上海科学技术出版社

73.13
169



〔苏联〕 S. III. 布洛赫 著

孙季寬 曾向秋 譯

綫性自動調節系統的過渡過程

上海科學技術出版社

內容提要

本书以傳递函数为共同的基础，介紹研究过渡过程的根分布法、积分評价法和頻率法，其中对根分布法和頻率法作了詳細討論。

本书对迟滞系統中的过渡過程問題、过渡過程的定性条件和校正环节参数的选择等作了詳細探討，其中包含作者多年来的研究成果。

本书供已有綫性自动調節理論基本知識的工程技术人员、大专师生参考。

ПЕРЕХОДНЫЕ ПРОЦЕССЫ В ЛИНЕЙНЫХ СИСТЕМАХ АВТОМАТИЧЕСКОГО РЕГУЛИРОВАНИЯ

З. Ш. Блох

Физматтиз • 1961

綫性自动調節系統的过渡過程

孙季寬 曾向秋 譯

上海科学技术出版社出版 (上海瑞金二路450号)

上海市书刊出版业营业許可証出 093号

上海市印刷三厂印刷 新华书店上海发行所发行

开本 850×1156 1/27 印张 16 14/27 拼版字数 394,000

1965年10月第1版 1965年10月第1次印刷

印数 1~2,000

统一书号 15119·1826 定价(科六) 2.40 元

前　　言

总的說來，本書是研究連續線性自動調節系統的過渡過程的。現時，在過渡過程的研究與計算方面已有了頻率法和根分布法。這兩種方法最好能統一成為一種一般理論，而這種理論是以閉環調節系統的傳遞函數的概念為其基礎的。如此，則兩個研究方向的所有主要結果，不管它們實際上是怎樣得到的，都可表示成典型傳遞函數研究中所得出的函數的某些性質。本書的總體結構和書中所討論的各種理論的結果就是根據上述觀點而決定的。

開始第一章僅包含有關拉普拉斯變換與傅里葉變換的一些材料與公式，在後面研究過渡過程時將廣泛用到它們。其中位移定理的敘述方式，可使以後在研究遲滯系統時有可能考慮非零初始函數。

第二章介紹了列出複雜調節系統的傳遞函數的方法。除了關於控制作用的傳遞函數外，還討論了關於擾動作用的傳遞函數，後者對應於卸除負載時的過渡過程。在討論各單個環節的典型特性時，詳細地論述了如何根據實驗取得的特性來確定環節的物理參數（時間常數與放大系數）的問題。

第三章討論的是在給定傳遞函數零點與極點分布的基礎上求過渡過程的問題。其中對具有重極點的系統給予了必要的注意，它是精確求出遲滯系統過渡過程的基礎。

第四章和第五章包含着一些公式，這些公式可用来對各種不同複雜程度的系統計算與估計超調量、調節時間、最大速度與最大加速度。為了使所得的公式便於實際應用，在敘述問題的同時附上了一系列計算圖表。

第六章包括的內容是對過渡過程性質進行定性分析所得到的一系列結果。其中給出了振蕩性的標誌，並且象研究結構不穩定系統一樣，初次對結構非單調的調節系統作了研究。

在第七章中，利用第四和第五章中得出的結論与成果来选择串联和并联校正环节的参数，以保証調節过程有給定品质。其中探討了保証給定的静态偏差的問題，保証給定的穩定度与振蕩度的問題，以及保証超調量与調節时间两者的給定上限的問題。与过去討論的計算方法^[1]有所不同，在这里，校正环节的参数是通过对特征多项式仅仅給定两个根(而不是所有的根)的分布来确定的，而且这方法还可保証所研究系統中各标准环节(除校正环节外)的所有其余預先給定的参数值不变。

第八章闡述了在普通系統和迟滞系統中分析与作出过渡過程的頻率法。在作过渡過程时对虛頻特性給予特別注意，在应用虛頻特性时，列专用的輔助函数表問題便成为完全不必要了，而在按实頻特性作过渡過程时这些函数表却是必不可少的。对于頻率特性的自然逼近法也給予了必要的注意，应用这方法可以在一些十分重要的情況下估計超調量与調節时间，可不必为了作閉环系統的頻率特性而进行极繁复的計算。本书中沒有討論根据开环系統的对数幅頻特性来选择校正环节参数的方法，因为在这个理論中，甚至連所用的“預期对数特性”这个概念本身也需要更严謹的論証。

总的說來，本书是为已經熟悉了現代調節理論基本概念的讀者写的，包括关于环节微分方程的推导，微分方程的綫性化以及系統的稳定性研究等。对于初学調節理論的讀者，建議先根据适当的文献^[2]熟悉一下所有这些問題。

作者对于提出宝贵意見的 M. A. 埃捷爾曼教授表示感謝，在准备手稿付印时已将他的意見考慮进去了。作者对帮助制图与完成許多計算工作的 Г. М. 依琳娜和 И. З. 布洛赫亦表謝意。

参考 文 献

- [1] Блох З. Ш., Регулирование машин, Гостехиздат, 1950.
- [2] Айзверман М. А., Лекции по теории автоматического регулирования, Физматгиз, 1958; Попов Е. П., Автоматическое регулирование (основные понятия), Физматгиз, 1959.

目 录

前 言

第一章 拉普拉斯变换和傅里叶变换	1
1-1 拉普拉斯变换.....	1
1-2 典型函数的象函数.....	2
1-3 若干基本关系式.....	5
1-4 积分定理.....	8
1-5 实数域中的位移定理.....	9
1-6 傅里叶变换	10
第二章 系统和环节的各种特性.....	13
2-1 系统和环节的传递函数	13
2-2 迟滞系统的传递函数	21
2-3 非零初始量时的象函数	25
2-4 列写传递函数的例子	27
2-5 开环系统和环节的特性	30
2-6 积分环节的特性	34
2-7 非周期环节的特性	36
2-8 振荡环节的特性	38
2-9 较复杂环节的特性	41
第三章 过渡过程.....	48
3-1 扰动作用	48
3-2 过渡过程	49
3-3 初始值	52
3-4 最终值	61
3-5 无重极点的系统	67
3-6 系数公式	75
3-7 关于方程式的一些公式	79

目 录

3-8 具有重极点的系統	82
3-9 过渡过程的积分方程	85
3-10 具有迟滞的系統	89
3-11 特殊情况和举例	95

第四章 最簡單系統調節品質的分析 107

4-1 前 言.....	107
4-2 超調量和調節時間.....	108
4-3 过渡过程在复平面上的表象.....	120
4-4 确定超調量和調節时间的图表.....	123
4-5 三阶和四阶系統的超調量.....	127
4-6 最大速度和最大加速度.....	134

第五章 复杂系統調節品質的估計 138

5-1 各种估計方法的特点.....	138
5-2 消去实数极点的方法.....	139
5-3 消去复数极点的方法.....	149
5-4 振蕩分量代換方法.....	155
5-5 速度和加速度的估計.....	157
5-6 評价調節品質的积分准则.....	162
5-7 自动調節系統的稳定性度和振蕩度.....	173
5-8 根分布区域的确定.....	184

第六章 过渡过程进行状态的定性标志 190

6-1 单調性的必要标志.....	190
6-2 具有超調量的标志.....	197
6-3 单調性的充分标志.....	206
6-4 具有单調过渡过程的最简单系統.....	212
6-5 具有复数极点的三阶系統.....	216
6-6 三阶系統的一些特殊情况.....	219
6-7 三阶系統計算举例.....	227
6-8 具有两对复数极点的系統.....	233
6-9 对于典型象函数的单調性的标志.....	237
6-10 按伺服机的坐标分析单調性.....	248
6-11 过渡过程无超調量和具有常号的标志.....	254

6-12 調節的优品质度.....	259
6-13 单調过渡过程的調节時間.....	263

第七章 校正环节参数的选择 267

7-1 問題的提出.....	267
7-2 根分布的重要参数.....	269
7-3 給定靜态偏差的保証.....	271
7-4 稳定度和振蕩度的保証.....	275
7-5 多回路系統的稳定度和振蕩度的保証.....	282
7-6 在負載变化下的估計.....	289
7-7 在控制作用下的估計.....	296
7-8 超調量和調节時間的容許值的保証.....	299
7-9 保証单調过渡过程的参数的选择.....	307

第八章 研究过渡过程的頻率法 316

8-1 过渡过程和頻率特性.....	316
8-2 闭环系統的頻率特性.....	323
8-3 迟滞系統的頻率特性.....	327
8-4 二阶系統的頻率特性.....	334
8-5 开环和閉环頻率特性的一些关系式.....	338
8-6 一致收斂性。极限关系式.....	344
8-7 积分准則和頻率特性.....	349
8-8 絶对值的估計.....	353
8-9 振蕩性的标志.....	355
8-10 按調節系統的頻率特性比較过渡过程.....	363
8-11 重要頻率区間的选择.....	365
8-12 誤差的估計.....	370
8-13 超調量和調节時間的估計.....	375
8-14 典型頻率特性.....	379
8-15 举 例.....	386
8-16 第一个极值時間的估計.....	394
8-17 特性 $R(\omega)$ 的計算公式	396
8-18 調节品質与对数特性参数的联系.....	404
8-19 特性 $S(\omega)$ 的計算公式	407
8-20 在負載变化下的估計.....	409

目 录

8-21 幅相特性逼近法.....	415
8-22 按三阶系統的頻率特性进行估計.....	416
8-23 举 例.....	422
索 引	432

第一章

拉普拉斯变换和傅里叶变换

1-1 拉普拉斯变换

在近代的調節理論中，所应用的基本数学工具是拉普拉斯变换或与拉普拉斯变换差別很小的卡逊-海維賽特变换。应用这类变换，可以在自动調節系統的各种時間特性和一些复变量 (z) 函数之間建立对应的关系式。

关于这些時間特性在进行过程中的特点，可以直接从它們的拉普拉斯象函数得到一系列重要而实用的結論。例如，在一定的典型扰动作用下，集中参数調節系統的运动可用常系数綫性微分方程来描述，这时，方程式解的象函数将是有理分式。如果象函数的全部极点(有理分式分母的零点)都位于左半平面上，则当 $t \rightarrow \infty$ 时，相应的時間特性将逐渐趋近于零。如果象函数在坐标原点有一阶极点而其余的极点都位于左半平面上，那末，相应的時間特性将逐渐趋近于某一不等于零的常数。如果象函数有一对位于虛軸上的共轭极点，则表明相应的時間特性是不衰減的振蕩；而当有一些极点分布在右半平面上时，時間特性将随時間而无限增长。象函数的这些简单性质是研究自动調節系統稳定性的基础。

关于自动調節系統時間特性在进行过程中的更精确和可靠 的性质，可以根据系統的頻率特性来判断。頻率特性則可直接从相应的象函数求得。自动調節系統的頻率特性和時間特性的若干重要关系式，可

以很简单地由傅里叶变换的一般性质导出。因此，有必要扼要地叙述一下拉普拉斯变换和傅里叶变换的一些基本性质。往后，将利用这些基本性质来研究自动调节系统的时问特性。关于这类问题的更详尽的材料则在有关的专门文献^[1]中论述。

设一个单值的具有有限个第一类间断点的时间函数 $\varphi(t)$ 在 $t < 0$ 时等于零，并存在实数 σ ，使广义积分

$$\int_0^\infty |\varphi(t)| e^{-\sigma t} dt < \infty$$

亦即为有限值，则在上列积分存在的所有实数 σ 中的最小值 σ_0 称为函数 $\varphi(t)$ 的绝对收敛横坐标。在上述条件下，在 $\sigma > \sigma_0$ 的半平面中解析的复变量函数

$$w(z) = \int_0^\infty \varphi(t) e^{-zt} dt \quad (1-1)$$

是存在的，它称为函数 $\varphi(t)$ 的拉普拉斯象函数，其中 $z = \sigma + i\omega$ 。式(1-1)通常写成

$$L[\varphi(t)] = w(z) \quad (1-2)$$

式中， L 是对函数 $\varphi(t)$ 作拉普拉斯正变换的符号。

1-2 典型函数的象函数

由拉普拉斯变换本身的积分式定义可得到其线性性质如下

$$\left. \begin{aligned} L[A\varphi_1(t)] &= Aw_1(z) \\ L[\varphi_1(t) + \varphi_2(t) + \cdots + \varphi_n(t)] \\ &= w_1(z) + w_2(z) + \cdots + w_n(z) \end{aligned} \right\} \quad (1-3)$$

式中， $L[\varphi_k(t)] = w_k(z)$ ， A 是一个与 t 和 z 无关的量。

现在来求在研究集中参数线性自动调节系统时经常遇到的某些典型函数的象函数。令式(1-1)中的 $\varphi(t) = e^{-pt}$ ，积分后得

$$L[e^{-pt}] = \frac{1}{z+p} \quad (1-4)$$

在上式中以 $p = i\beta$ 代入，由于

$$e^{-pt} = \cos \beta t - i \sin \beta t$$

得到

$$L[\cos \beta t - i \sin \beta t] = \frac{z - i\beta}{z^2 + \beta^2}$$

再利用式(1-3)的性质，并使上式两端的实数部分和虚数部分分别相等，得到三角函数的拉普拉斯象函数为

$$\left. \begin{aligned} L[\cos \beta t] &= \frac{z}{z^2 + \beta^2} \\ L[\sin \beta t] &= \frac{\beta}{z^2 + \beta^2} \end{aligned} \right\} \quad (1-5)$$

设 $p = \alpha - i\beta$ ，因此

$$e^{-pt} = e^{(-\alpha+i\beta)t} = e^{-\alpha t} (\cos \beta t + i \sin \beta t)$$

于是，按照式(1-4)有

$$L[e^{-pt}] = \frac{1}{z + \alpha - i\beta} = \frac{z + \alpha + i\beta}{(z + \alpha)^2 + \beta^2}$$

由此又得到另两个函数的拉普拉斯象函数

$$\left. \begin{aligned} L[e^{-\alpha t} \cos \beta t] &= \frac{z + \alpha}{(z + \alpha)^2 + \beta^2} \\ L[e^{-\alpha t} \sin \beta t] &= \frac{\beta}{(z + \alpha)^2 + \beta^2} \end{aligned} \right\} \quad (1-6)$$

现在来求函数 $\varphi(t) = t^n e^{-pt}$ 的拉普拉斯象函数，式中 n 是正整数。

按照式(1-1)有

$$L[t^n e^{-pt}] = \int_0^\infty t^n e^{-(p+z)t} dt$$

对上式用部分积分法进行积分，并考虑到当 k 为任意有限值时

$$\left| \frac{t^k e^{-(p+z)t}}{p+z} \right|_0^\infty = 0$$

可得

$$L[t^n e^{-pt}] = \frac{n!}{(z+p)^{n+1}} \quad (1-7)$$

在特殊情况 $p=0$ 时

$$L[t^n] = \frac{n!}{z^{n+1}} \quad (1-8)$$

同样可以求得单位阶跃函数或单位阶跃的拉普拉斯象函数。单位阶跃函数是在自动调节理论中最经常讨论的，通常用它来表示加在调节系统各个环节上的典型扰动作用。单位阶跃函数的定义如下(图 1-1)

$$\mathbf{1}(t) = \begin{cases} 0 & \text{当 } t < 0 \\ 1 & \text{当 } t \geq 0 \end{cases} \quad (1-9)$$

不难看出，单位阶跃函数在 $t=0$ 时有一个第一类间断点，它满足应用拉普拉斯变换的条件，因此，按照式(1-1)有

$$L[\mathbf{1}(t)] = \frac{1}{z} \quad (1-10)$$

由式(1-9)的单位阶跃函数 $\mathbf{1}(t)$ 的定义可得，绝对值为有限的函数 $f(t)$ 与 $\mathbf{1}(t)$ 的乘积可定义为

$$\mathbf{1}(t)f(t) = \begin{cases} 0 & \text{当 } t < 0 \\ f(t) & \text{当 } t > 0 \end{cases} \quad (1-11)$$

因此，将函数 $f(t)$ 乘上 $\mathbf{1}(t)$ 的运算总能保证函数 $f(t)$ 满足应用拉普拉斯变换的一个条件。基于上述，自动调节理论中的一些重要函数，如 $\sin \omega t$, $\cos \omega t$, e^{-at} 等，严格地说，应当分别写成 $\mathbf{1}(t)\sin \omega t$, $\mathbf{1}(t)\cos \omega t$, $\mathbf{1}(t)e^{-at}$ 。但是在一些不会引起误解的场合，例如在研究 $t > 0$ 的各种物理过程时，根据定义在所有 $t > 0$ 时的 $\mathbf{1}(t) = 1$ ，所以略去乘数 $\mathbf{1}(t)$ 是恰当的。现在再来讨论下列函数

$$\mathbf{1}(a-t) = \begin{cases} 0 & \text{当 } t > a \\ 1 & \text{当 } t < a \quad (t > 0) \end{cases} \quad (1-12)$$

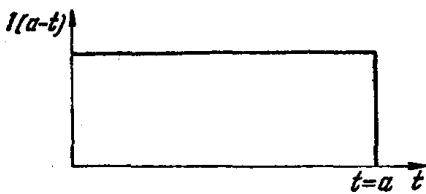


图 1-2 有限区间的单位阶跃函数

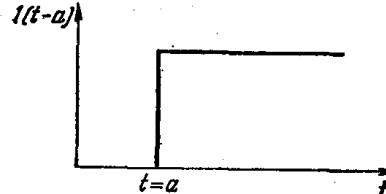


图 1-3 截头单位阶跃函数

这个自变量为 t 的函数是有限区间的单位阶跃函数（图 1-2）。将给定的函数 $f(t)$ 乘上 $\mathbf{1}(a-t)$ 后，可以保证这函数在 $t > a$ 时等于零。函数 $\mathbf{1}(a-t)$ 的拉普拉斯象函数为

$$L[\mathbf{1}(a-t)] = \int_0^\infty \mathbf{1}(a-t) e^{-zt} dt = \int_0^a e^{-zt} dt = \frac{1-e^{-za}}{z} \quad (1-13)$$

若考虑到函数 $\mathbf{1}(a-t)$ 在 $t < a$ 时等于零，而在 $t > a$ 时等于 1（图 1-3），那末，有限区间的单位阶跃函数也可定义为差值

$$\mathbf{1}(a-t) = \mathbf{1}(t) - \mathbf{1}(t-a) \quad (1-14)$$

利用上式, 可以定义单位脉冲函数。由于

$$L\left[\frac{\mathbf{1}(t) - \mathbf{1}(t-a)}{a}\right] = \frac{1-e^{-az}}{az}$$

对上式两端分别取 $a \rightarrow 0$ 的极限, 得

$$\lim_{a \rightarrow 0} \frac{1-e^{-az}}{az} = 1, \quad \lim_{a \rightarrow 0} \frac{\mathbf{1}(t) - \mathbf{1}(t-a)}{a} = \mathbf{1}'(t)$$

作为上式的极限形式的函数 $\mathbf{1}'(t)$, 称为单位脉冲函数。它的拉普拉斯象函数等于

$$L[\mathbf{1}'(t)] = 1 \quad (1-15)$$

同样地可以看出

$$\int_0^t \mathbf{1}'(t) dt = \mathbf{1}(t) \quad (1-16)$$

因此, 单位脉冲函数可以看作是单位阶跃函数的导数形式。

1-3 若干基本关系式

由基本关系式 (1-1) 可以直接得出任意阶导数的象函数公式。对式 (1-1) 的等号右端应用部分积分法进行积分, 可得

$$\int_0^\infty \varphi(t) e^{-st} dt = \frac{1}{s} \left[\varphi(0) + \int_0^\infty \frac{d\varphi(t)}{dt} e^{-st} dt \right] \quad (1-17)$$

或者引用拉普拉斯变换的符号写成

$$L[\varphi'(t)] = zw(z) - \varphi(0) \quad (1-18)$$

式中, $w(z) = L[\varphi(t)]$ 是所研究函数 $\varphi(t)$ 的已知象函数。再继续应用式 (1-17), 可以求得任意阶导数的象函数

$$\left. \begin{aligned} L[\varphi''(t)] &= z^2 w(z) - z\varphi(0) - \varphi'(0) \\ L[\varphi'''(t)] &= z^3 w(z) - z^2 \varphi(0) - z\varphi'(0) - \varphi''(0) \\ L[\varphi^{(m)}(t)] &= z^m w(z) - z^{m-1} \varphi(0) - z^{m-2} \varphi'(0) \\ &\quad - \cdots - z\varphi^{(m-2)}(0) - \varphi^{(m-1)}(0) \end{aligned} \right\} \quad (1-19)$$

根据拉普拉斯变换的定义, 当 $t = -0$ 时, 亦即 t 取负值而趋近于零时, $\varphi^{(k)}(t) = 0 (k=0, 1, \dots, m)$ 。因此在式 (1-18) ~ (1-19) 中, 所有的初始值 $\varphi^{(k)}(0) (k=0, 1, \dots, m)$ 是在 $t = +0$ 时, 亦即 t 取正值而趋近于

零时定义的。上面所导出的公式,还可用来计算函数 $\varphi(t)$ 及其各阶导数分别在 $t=0$ 和 $t \rightarrow \infty$ 时的初始值和最终值。事实上,把式(1-18)改写成下式

$$\int_0^\infty \frac{d\varphi(t)}{dt} e^{-st} dt = zw(z) - \varphi(0) \quad (1-20)$$

并取 $z \rightarrow \infty$ 的极限,得到函数 $\varphi(t)$ 的初始值为

$$\varphi(0) = \lim_{z \rightarrow \infty} [zw(z)] \quad (1-21)$$

将上式应用到上述各阶导数的象函数表示式,便得

$$\left. \begin{aligned} \varphi'(0) &= \lim_{z \rightarrow \infty} [z^2 w(z) - z\varphi(0)] \\ \varphi''(0) &= \lim_{z \rightarrow \infty} [z^3 w(z) - z^2 \varphi(0) - z\varphi'(0)] \\ \varphi^{(m)}(0) &= \lim_{z \rightarrow \infty} [z^{m+1} w(z) - z^m \varphi(0) - z^{m-1} \varphi'(0) \\ &\quad - \cdots - z\varphi^{(m-1)}(0)] \end{aligned} \right\} \quad (1-22)$$

同时,应当特别指出,根据拉普拉斯变换的定义,式(1-21)和(1-22)给出的数值 $\varphi^{(k)}(0)$ ($k=0, 1, \dots, m$) 表示 $t=+0$ 时,亦即 t 取正值而趋近于零时的数值。

在式(1-20)中取 $z \rightarrow 0$ 的极限,得

$$\int_0^\infty \varphi'(t) dt = \lim_{z \rightarrow 0} [zw(z) - \varphi(0)]$$

此外

$$\int_0^\infty \varphi'(t) dt = \lim_{t \rightarrow \infty} \varphi(t) - \varphi(0)$$

因此,函数 $\varphi(t)$ 的最终值等于

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \varphi(t) = \lim_{z \rightarrow 0} [zw(z)] \quad (1-23)$$

这里,只要函数 $zw(z)$ 在虚轴和右半平面上没有极点,上式的右端是可以取极限的。

如要计算导数的最终值,可以利用式(1-18),这时有

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \varphi'(t) = \lim_{z \rightarrow 0} [z^2 w(z) - z\varphi(0)] = 0 \quad (1-24)$$

因为根据假设条件, $zw(z)$ 的全部极点都位于左半平面上,所以上式中 $\lim_{z \rightarrow 0} z^2 w(z) = 0$ 。显然,上述结论对于所有的高阶导数也是同样正确的。

如果象函数 $w(z)$ 的全部极点都位于左半平面上，并且 $w(0)$ 是一个有限量，那末

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \varphi(t) = 0$$

现在再来指出象函数与其对应的时间函数的比例尺性质。为了导出所需的关系式，把基本公式(1-1)改写成

$$w(\zeta) = \int_0^\infty f(\tau) e^{-\zeta\tau} d\tau$$

令 $\zeta = az$, $a\tau = t$, 其中 a 是正的常数。于是

$$aw(az) = \int_0^\infty f\left(\frac{t}{a}\right) e^{-zt} dt \quad (1-25)$$

因此，将变量 t 除以常数 a (相当于改变时间轴 t 的比例尺)，就使象函数及其自变量均乘上同样的常数 a 。

当按给定的象函数 $w(z)$ 求函数 $\varphi(t)$ 时，可以应用拉普拉斯反变换公式

$$\varphi(t) = \frac{1}{2\pi i} \int_{c-i\infty}^{c+i\infty} w(z) e^{tz} dz \quad (1-26)$$

式中，积分是沿一条与虚轴平行并位于函数 $w(z)$ 所有奇点右边的直线进行的。关于按求得的象函数作过渡过程的基本方法，我们将在以后再详细讨论。

现在来推导复数域中的微分公式，这在以后计算某些积分准则时将要用到。将式(1-1)的两端对参数 z 取导数，得

$$\frac{dw(z)}{dz} = - \int_0^\infty t \varphi(t) e^{-zt} dt$$

由此得象函数

$$L[t\varphi(t)] = - \frac{dw(z)}{dz}$$

将这种微分运算重复 m 次，便可得到一般公式

$$\begin{aligned} L[t^m \varphi(t)] &= \int_0^\infty t^m \varphi(t) e^{-zt} dt \\ &= (-1)^m \frac{d^m w(z)}{dz^m} \end{aligned} \quad (1-27)$$

式中， $w(z) = L[\varphi(t)]$ 。

1-4 褶积定理

在实数域中函数的褶积运算同样具有重要的理论与实际意义，由此可以得出积分

$$\varphi(t) = \int_0^t \varphi_1(t-\tau) \varphi_2(\tau) d\tau \quad (1-28)$$

的象函数为 $\varphi_1(t)$ 和 $\varphi_2(t)$ 两个函数的象函数乘积的形式。将式(1-1)中的 $\varphi(t)$ 值用式(1-28)代换，得

$$w(z) = \int_0^\infty e^{-zt} dt \int_0^t \varphi_1(t-\tau) \varphi_2(\tau) d\tau$$

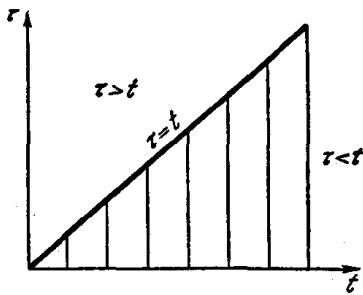


图 1-4 变量 t 和 τ 的积分区域
在第一象限中以坐标角的等分线 $\tau=t$ 为上限的部分区域(图 1-4)。对于所述的区域，应用狄里希莱(Dirichlet)公式可以在二重积分中改变积分次序，首先在 $t=\tau$ 到 $\tau=\infty$ 区间内对 t 积分，然后再在 $\tau=0$ 到 $\tau=\infty$ 区间内对 τ 积分。这样便得

$$w(z) = \int_0^\infty \varphi_2(\tau) d\tau \int_\tau^\infty \varphi_1(t-\tau) e^{-zt} dt \quad (1-29)$$

设 $t-\tau=x$ ，则

$$\int_\tau^\infty \varphi_1(t-\tau) e^{-zt} dt = \int_0^\infty \varphi_1(x) e^{-z(\tau+x)} dx$$

根据拉普拉斯变换的定义，积分

$$\int_0^\infty \varphi_1(x) e^{-zx} dx = w_1(z) = L[\varphi_1(t)]$$

是函数 $\varphi_1(t)$ 的象函数。因此，由式(1-29)得

$$w(z) = \int_0^\infty \varphi_2(\tau) e^{-z\tau} d\tau \cdot w_1(z) = w_1(z) w_2(z)$$