

## 第二章 连续时间系统的时域分析

### 2.1 引言

### 2.2 微分方程的建立与时域经典法求解

### 2.3 起始点的跳变——从 $0^-$ 到 $0^+$ 状态的转换

### 2.4 零输入响应和零状态响应

### 2.5 冲激响应与阶跃响应

### 2.6 卷积

### 2.7 卷积性质

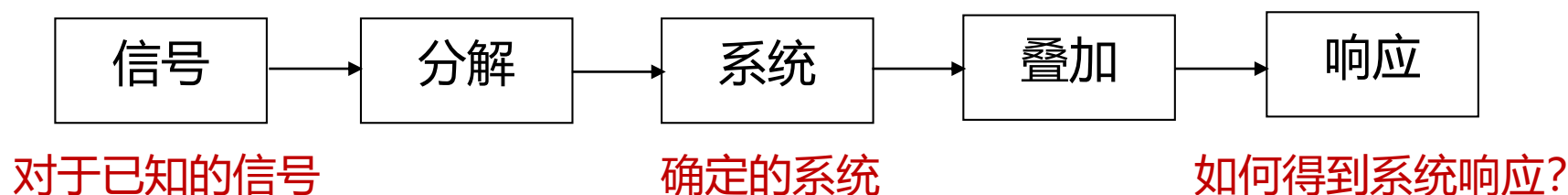
### 2.8 用算子符号表示微分方程

### 2.9 以“分配函数”的概念认识冲激函数

## 2.1 引言

### 为什么要进行系统的时域分析？

信号与系统分析最直接的方法就是在时域内进行，其突出特点是直观、物理概念明确，但计算过程较复杂。



1. 系统的数学模型如何建立？

微分方程

2. 系统的响应如何分解？

自由响应+强迫响应，零输入响应+零状态响应

3. 不同的响应如何求解？

经典解法，卷积解法（近代解法）

4. 信号与系统如何应用？

时域模拟框图 → 计算机求解

## 2.2 微分方程的建立与求解

### 2.2.1 微分方程的建立

目的：将系统的物理特性进行数学模型描述。

连续系统的数学模型：常系数  $n$  阶线性微分方程

$$a_n \frac{d^n r(t)}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{n-1} r(t)}{dt^{n-1}} + \cdots + a_1 \frac{dr(t)}{dt} + a_0 r(t) = b_m \frac{d^m e(t)}{dt^m} + b_{m-1} \frac{d^{m-1} e(t)}{dt^{m-1}} + \cdots + b_1 \frac{de(t)}{dt} + b_0 e(t)$$

一旦系统数学模型建立，系统分析就转化为求解微分方程的问题。

对于电路系统来说：有两方面约束特性，构成了其数学模型

元件约束特性 → 网络拓扑约束特性 → 微分方程

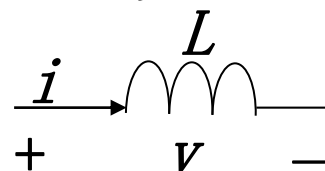
## 1) 元件约束特性

i) 电阻  $R$ :



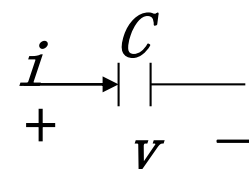
$$v = Ri$$

ii) 电感  $L$ :



$$i = \frac{1}{L} \int v dt \quad v = L \frac{di}{dt}$$

iii) 电容  $C$ :



$$i = C \frac{dv}{dt} \quad v = \frac{1}{C} \int i dt$$

## 2) 网络拓扑约束特性：各电路电流、电压的约束关系（即电路定律 KCL、KVL）

基尔霍夫电流定律（KCL）：在任一瞬时，流向某一结点的电流之和恒等于该结点流出电流之和，即：

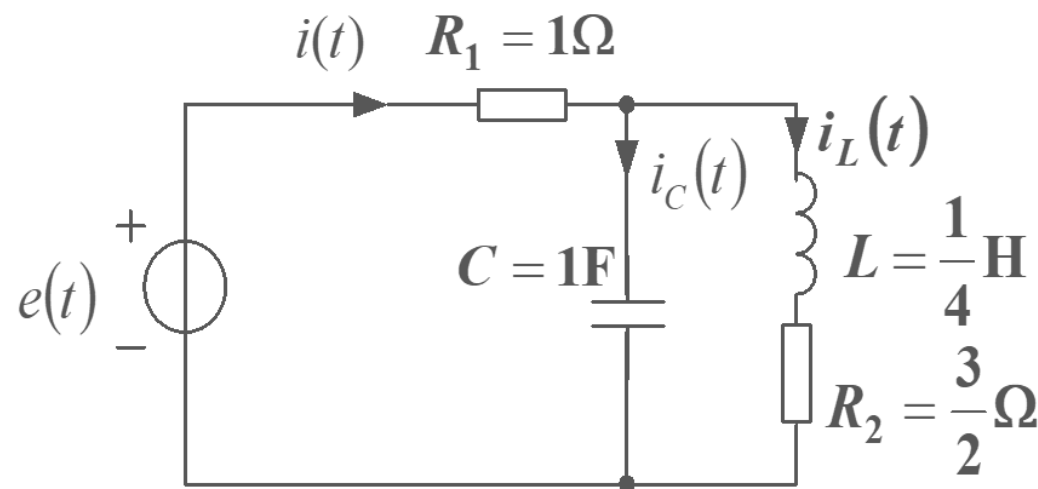
$$\sum I_{\text{入}} = \sum I_{\text{出}}$$

基尔霍夫电压定律（KVL）：在任一瞬间，沿电路中的任一回路绕行一周，在该回路上电动势之和恒等于各元件上的电压降之和，即：

$$\sum U_{\text{电压升}} = \sum U_{\text{电压降}}$$

## 2.2.1 微分方程的建立

给定如图所示电路，建立电流  $i(t)$  的微分方程。



**解：** 根据电路形式，列回路电压方程

$$R_1 i(t) + v_C(t) = e(t) \quad (1)$$

$$v_C(t) = L \frac{d}{dt} i_L(t) + i_L(t) R_2 \quad (2)$$

列结点电流方程

$$i(t) = C \frac{d}{dt} v_C(t) + i_L(t) \quad (3)$$

**难点：** 如何将三个联立的微分方程变换为一个表征输入为  $e(t)$ 、输出为  $i(t)$  的微分方程？

## 2.2.2 经典法求解微分方程

对于复杂系统，激励信号 $x(t)$ 与响应函数 $y(t)$ 之间的关系，可用下列形式的**常系数一元  $n$  阶线性微分方程**来描述

$$\begin{aligned} a_n \frac{d^n y(t)}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{n-1} y(t)}{dt^{n-1}} + \dots + a_1 \frac{dy(t)}{dt} + a_0 y(t) \\ = b_m \frac{d^m x(t)}{dt^m} + b_{m-1} \frac{d^{m-1} x(t)}{dt^{m-1}} + \dots + b_1 \frac{dx(t)}{dt} + b_0 x(t) \end{aligned}$$

此方程的**完全解由齐次解（自由响应或固有响应）和特解（强迫响应）**两部分组成。

**齐次解**应满足

$$a_n \frac{d^n y(t)}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{n-1} y(t)}{dt^{n-1}} + \dots + a_1 \frac{dy(t)}{dt} + a_0 y(t) = 0$$

## 2.2.2 经典法求解微分方程

**齐次解**特征方程为

$$a_n \alpha^n + a_{n-1} \alpha^{n-1} + \dots + a_1 \alpha + a_0 = 0$$

**特征根** $\alpha_1 \dots \alpha_n$ 是系统的“固有频率”。

1) 特征根**无重根**，则微分方程的齐次解为

$$y_h(t) = A_1 e^{\alpha_1 t} + A_2 e^{\alpha_2 t} + \dots + A_n e^{\alpha_n t}$$

2) 特征根**有重根**，假设 $\alpha_1$ 是特征方程的 $K$ 重根，那么，在齐次解中对应于 $\alpha_1$ 的部分将有 $K$ 项

$$(A_1 t^{K-1} + A_2 t^{K-2} + \dots + A_{K-1} t + A_K) e^{\alpha_1 t}$$

3) 若 $\alpha_1$ 、 $\alpha_2$ 为**共轭复根**，即 $\alpha_{1,2} = \alpha \pm j\beta$ ，那么，在齐次解中对应于 $\alpha_1$ 、 $\alpha_2$ 的部分为

$$e^{\alpha t} (A_1 \cos \beta t + A_2 \sin \beta t)$$

**注意：**这里只得到齐次解的形式，系数还未知！

2.2.2 经典法求解微分方程

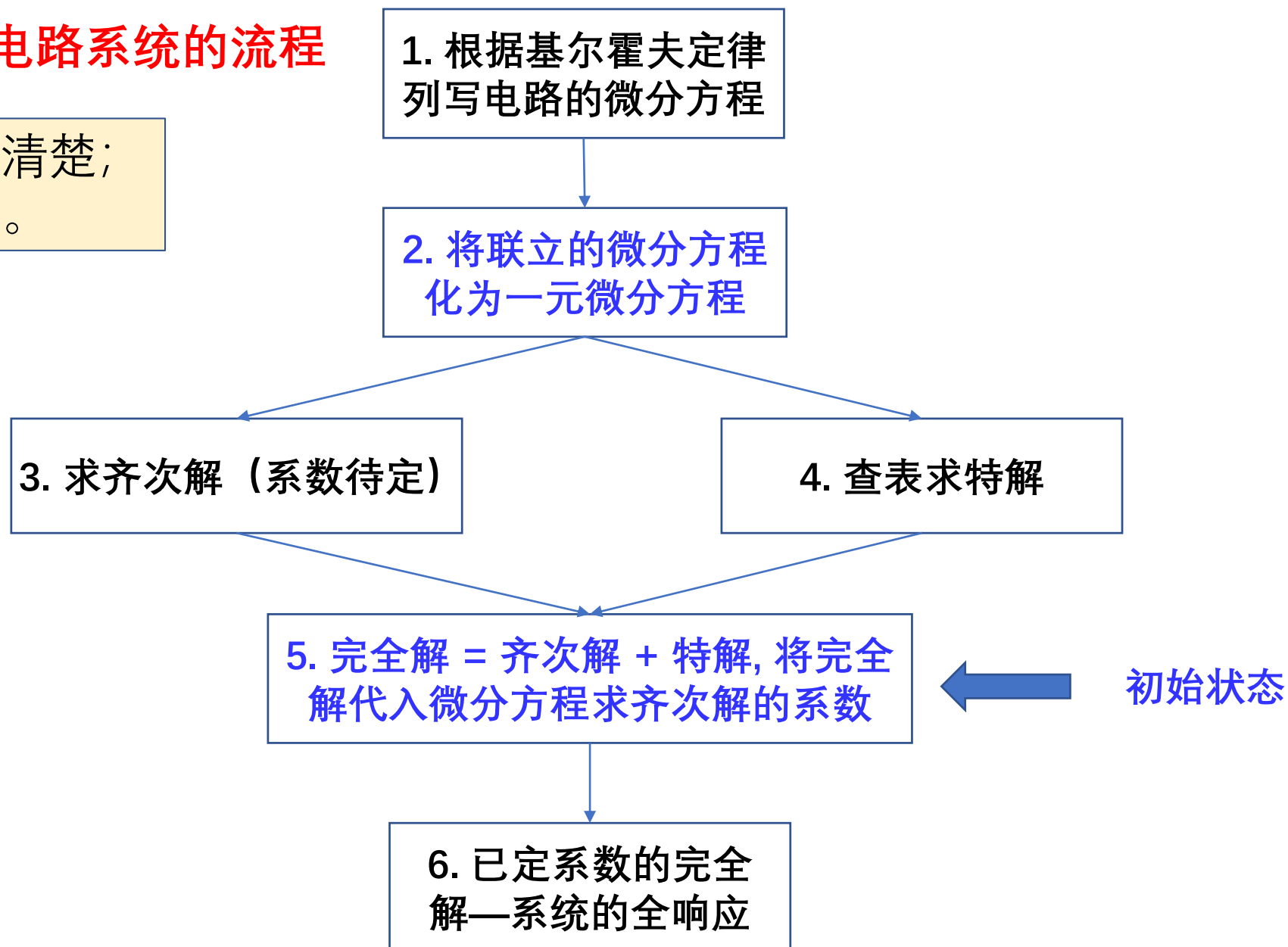
**特解**的函数形式与激励的函数形式有关。将激励信号代入微分方程的右端得到的函数式称为“自由项”。通常观察自由项，查表选特解函数式，将其代入方程后求得特解函数式中的待定系数，即可求出特解。

自由项	特解
$E$ (常数)	$B$ (常数)
$t^p$	$B_p t^p + B_{p-1} t^{p-1} + \dots + B_1 t + B_0$
$e^{\alpha t}$	$\begin{cases} Be^{\alpha t} & (\alpha \text{不是特征根}) \\ Bte^{\alpha t} & (\alpha \text{是单特征根}) \\ Bt^2 e^{\alpha t} & (\alpha \text{是二重特征根}) \end{cases}$
$\begin{cases} \cos \omega_0 t \\ \sin \omega_0 t \end{cases}$	$B_1 \cos \omega_0 t + B_2 \sin \omega_0 t$



## 时域经典法分析电路系统的流程

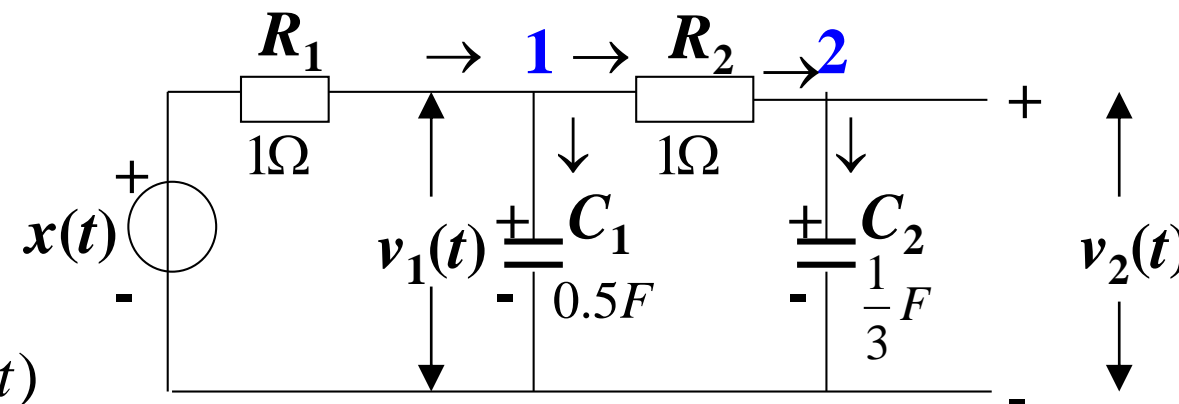
优点：物理意义清楚；  
缺点：过程复杂。



**例2-2:** 如下图所示电路, 已知激励信号 $x(t)=\cos(2t)u(t)$ , 两个电容上的初始电压均为零, 求响应信号 $v_2(t)$ 的表达式。

**解:**

(a) 列写微分方程式为



$$\text{结点1: } \begin{cases} \frac{x(t) - v_1(t)}{R_1} = C_1 \frac{dv_1(t)}{dt} + \frac{v_1(t) - v_2(t)}{R_2} \end{cases} \quad (1)$$

$$\text{结点2: } \begin{cases} \frac{v_1(t) - v_2(t)}{R_2} = C_2 \frac{dv_2(t)}{dt} \end{cases} \quad (2)$$

$$\text{由 (2) 可得 } v_1(t) = R_2 C_2 \frac{dv_2(t)}{dt} + v_2(t) \quad (3)$$

$$\text{将 (3) 代入 (1) 可得 } \frac{d^2 v_2(t)}{dt^2} + 7 \frac{dv_2(t)}{dt} + 6v_2(t) = 6\cos 2t u(t)$$

(b) 为求**齐次解**, 写出特征方程  $\alpha^2 + 7\alpha + 6 = 0$

特征根  $\alpha_1 = -1, \alpha_2 = -6$

齐次解  $A_1 e^{-t} + A_2 e^{-6t}$  ( $A_1$ 、 $A_2$ 待定)

(c) 查表, 得**特解**为  $B_1 \sin 2t + B_2 \cos 2t$

代入原方程左边得  $(2B_1 - 14B_2) \sin 2t + (14B_1 + 2B_2) \cos 2t = 6 \cos 2t$

比较上述方程两边系数, 得  $\begin{cases} 2B_1 - 14B_2 = 0 \\ 14B_1 + 2B_2 = 6 \end{cases} \longrightarrow B_1 = \frac{21}{50}, B_2 = \frac{3}{50}$

(d) **完全解**为 ( $A_1$ 、 $A_2$ 待定)

$$v_2(t) = A_1 e^{-t} + A_2 e^{-6t} + \frac{21}{50} \sin 2t + \frac{3}{50} \cos 2t \quad (4)$$

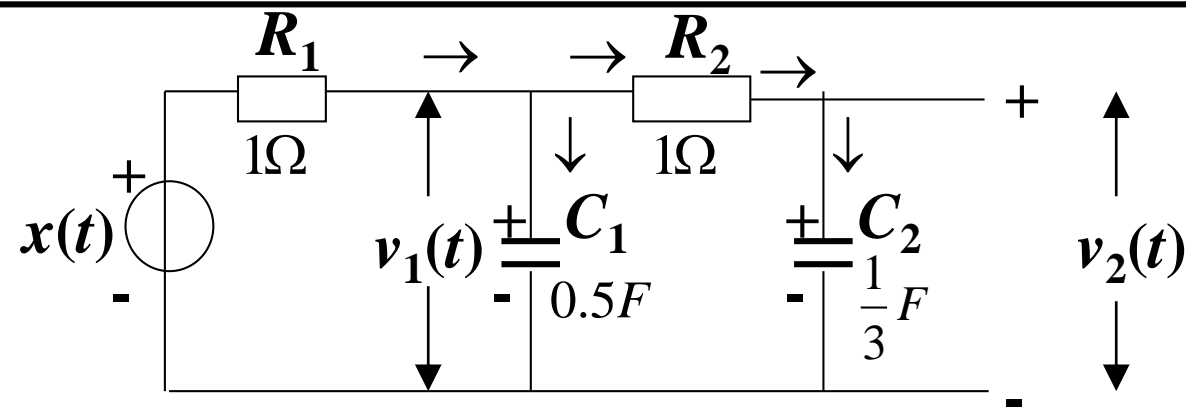
(e) **由初始状态确定系数A**: 由于 $C_2$ 初始端电压为0, 在 $t=0$ 加入激励时 $C_2$ 电压不突变, 即 $v_2(0)=0$ ; 又因为电容 $C_1$ 初始端电压为0, 在 $t=0$ 加入激励时 $C_1$ 电压不突变,  $R_2$ 、 $C_2$ 两端的电压也不突变, 于是通过 $R_2$ 、 $C_2$ 的初始电流也为0, 即  $\frac{dv_2(0)}{dt} = 0$ 。

由 $v_2(0)=0$ 得到  $A_1 + A_2 = -\frac{3}{50}$

由 $\frac{dv_2(0)}{dt} = 0$  得到  $A_1 + 6A_2 = \frac{21}{25}$

解得  $A_1 = -\frac{6}{25}, A_2 = \frac{9}{50}$

$$v_2(t) = -\frac{6}{25}e^{-t} + \frac{9}{50}e^{-6t} + \frac{21}{50}\sin(2t) + \frac{3}{50}\cos(2t) \quad (t \geq 0)$$



$$x(t) = \cos(2t)u(t)$$

$$v_2(t) = A_1 e^{-t} + A_2 e^{-6t} + \frac{21}{50} \sin 2t + \frac{3}{50} \cos 2t$$

$$\frac{dv_2(t)}{dt} = -A_1 e^{-t} - 6A_2 e^{-6t} + \frac{21}{25} \cos 2t - \frac{3}{25} \sin 2t$$

完全响应的分解:

$$v_2(t) = \underbrace{-\frac{6}{25}e^{-t} + \frac{9}{50}e^{-6t}}_{\text{自由响应 (齐次解)}} + \underbrace{\frac{21}{50}\sin(2t) + \frac{3}{50}\cos(2t)}_{\text{强迫响应 (特解)}}$$

- ❖ 当输入信号为阶跃信号或有始周期信号时，稳定系统的全响应可分为暂态响应和稳态响应。暂态响应是指激励接入后，全响应中暂时出现的响应，随时间增长逐渐消失，稳态响应通常由阶跃函数和周期函数组成。

$$v_2(t) = \underbrace{-\frac{6}{25}e^{-t} + \frac{9}{50}e^{-6t}}_{\text{暂态响应}} + \underbrace{\frac{21}{50}\sin(2t) + \frac{3}{50}\cos(2t)}_{\text{稳态响应}}$$

## 总结：经典法求解微分方程

**基本原理——线性叠加：**微分方程的完全解=齐次解+特解  $r(t) = r_h(t) + r_p(t) = A_1 e^{\alpha_1 t} + A_2 e^{\alpha_2 t} + \dots + A_n e^{\alpha_n t} + r_p(t)$

一般步骤：

- 1) 根据电路图列微分方程，建立输入  $e(t)$  和输出  $r(t)$  的数学关系；
- 2) 求齐次解  $r_h(t)$  的形式：列特征方程，求特征根，获得齐次解的形式，系数待定；
- 3) 求特解  $r_p(t)$ ：与激励信号  $e(t)$  的形式有关，查表，得到特解形式，代入原方程平衡系数，求得特解；
- 4) 求完全解  $r(t)$ ：代入初始条件  $0_+$ ，获得齐次解系数，得到最终的完全解。

**结论：**齐次解(自由响应)的函数特性仅依赖于系统本身特性，与激励信号的函数形式无关，但确定系数有关；而特解(强迫响应)的形式由激励函数决定。

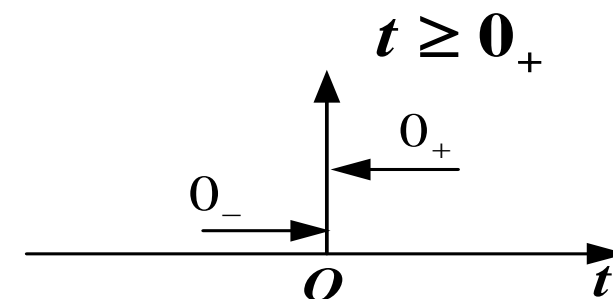
## 2.3 起始点的跳变——从 $0_-$ 到 $0_+$ 状态的转换

在系统分析问题中，初始条件要根据激励接入瞬时**系统的状态**决定。

系统在 $t_0$ 时的状态是一组必须知道的**最少数据量**，根据这组数据、系统的数学模型以及 $t_0$ 时接入的激励信号，就能够完全确定在 $t_0$ 以后任意时刻的响应。 **$n$ 阶微分方程的状态是响应的 $0-(n-1)$ 阶导数。**（详见第十二章）

**$0_-$ 状态，起始状态**（激励接入之前的瞬间）

$$r^{(k)}(0_-) = \left[ r(0_-), \frac{d r(0_-)}{d t}, \frac{d^2 r(0_-)}{d t^2}, \dots, \frac{d^{n-1} r(0_-)}{d t^{n-1}} \right]$$



**$0_+$ 状态，初始条件**，导出的起始状态（激励接入之后的瞬间）

$$r^{(k)}(0_+) = \left[ r(0_+), \frac{d r(0_+)}{d t}, \frac{d^2 r(0_+)}{d t^2}, \dots, \frac{d^{n-1} r(0_+)}{d t^{n-1}} \right]$$

**用时域经典法求得的微分方程的解在 $t \geq 0_+$ 的时间范围内，因而不能以 $0_-$ 状态作为初始条件，而应以 $0_+$ 状态作为初始条件。**

对于具体的电网络，系统的  $0_-$  状态就是系统中储能元件的储能情况。

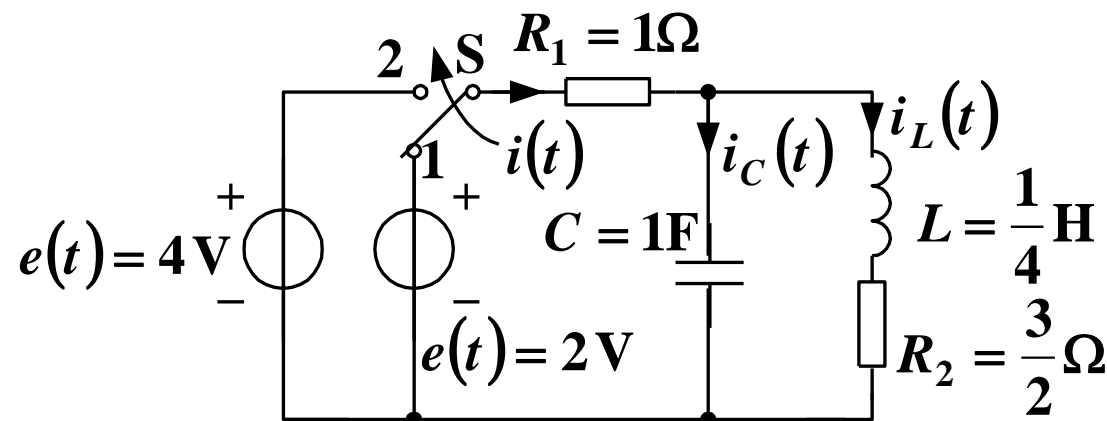
一般情况下，换路期间，电容两端的电压和流过电感中的电流不会发生突变。

这就是在电路分析中的换路定则： $v_C(0_-) = v_C(0_+)$ ,  $i_L(0_-) = i_L(0_+)$

仅当有冲激电流强迫作用于电容或有冲激电压强迫作用于电感， $0_-$  到  $0_+$  状态才会发生跳变。

**重点和难点：如何确定从  $0_-$  到  $0_+$  状态的跳变量？**

**例2-4：**给定如图所示电路， $t < 0$  开关 S 处于 1 的位置而且已经达到稳态。当  $t = 0$  时由 1 转向 2。建立电流  $i(t)$  的微分方程并分析  $i(t)$  在  $t \geq 0$  时的变化，求  $i(t)$  的全响应。



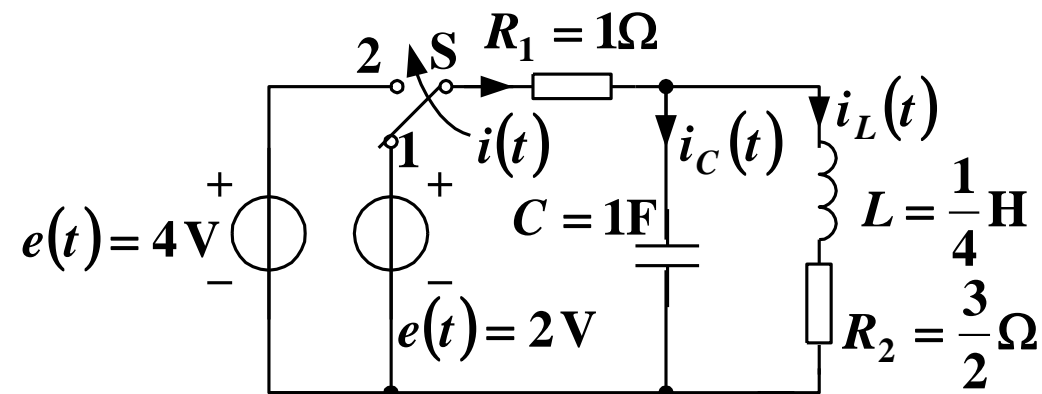


解： (1) 列写电路的微分方程

根据电路形式，列回路方程  $R_1 i(t) + v_C(t) = e(t)$

列回路电压方程  $v_C(t) = L \frac{d}{dt} i_L(t) + i_L(t) R_2$

列结点电流方程  $i(t) = C \frac{d}{dt} v_C(t) + i_L(t)$



消去变量  $v_C(t)$ 、 $i_L(t)$ ，
$$\frac{d^2}{dt^2} i(t) + 7 \frac{d}{dt} i(t) + 10i(t) = \frac{d^2}{dt^2} e(t) + 6 \frac{d}{dt} e(t) + 4e(t) \quad (1)$$

(2) 求系统的完全响应 系统的特征方程  $\alpha^2 + 7\alpha + 10 = 0$  即  $(\alpha + 2)(\alpha + 5) = 0$

特征根  $\alpha_1 = -2$ ,  $\alpha_2 = -5$  齐次解  $i_h(t) = A_1 e^{-2t} + A_2 e^{-5t}$

特解 由于  $t \geq 0_+$  时  $e(t) = 4V$

方程右端自由项为  $4 \times 4$ ，因此，令特解  $i_p(t) = B$ ，代入式 (1)

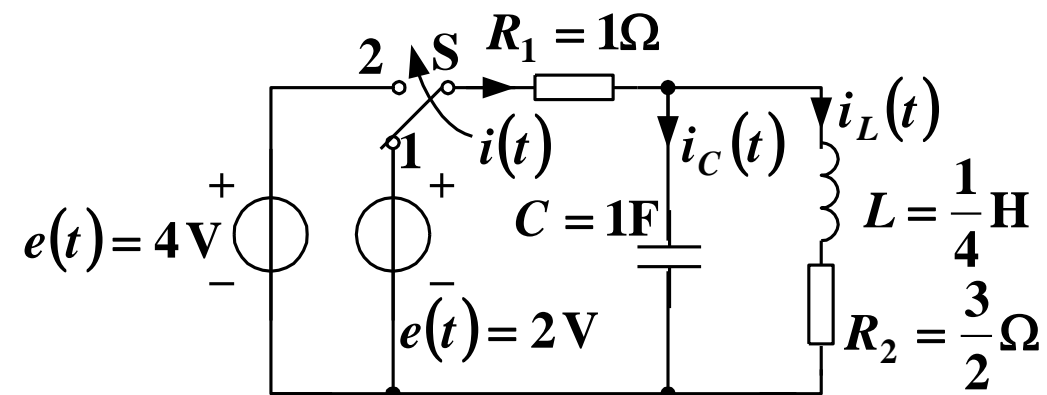
$$10B = 4 \times 4 \quad B = \frac{16}{10} = \frac{8}{5}$$

则系统的完全响应为

$$i(t) = A_1 e^{-2t} + A_2 e^{-5t} + \frac{8}{5} \quad (t \geq 0_+)$$

(3) 确定换路后的  $i(0_+)$  和  $\frac{d}{dt}i(0_+)$

找到  $0_+$  初始条件



先看换路前，电路达到稳态，电容断路，电感短路：

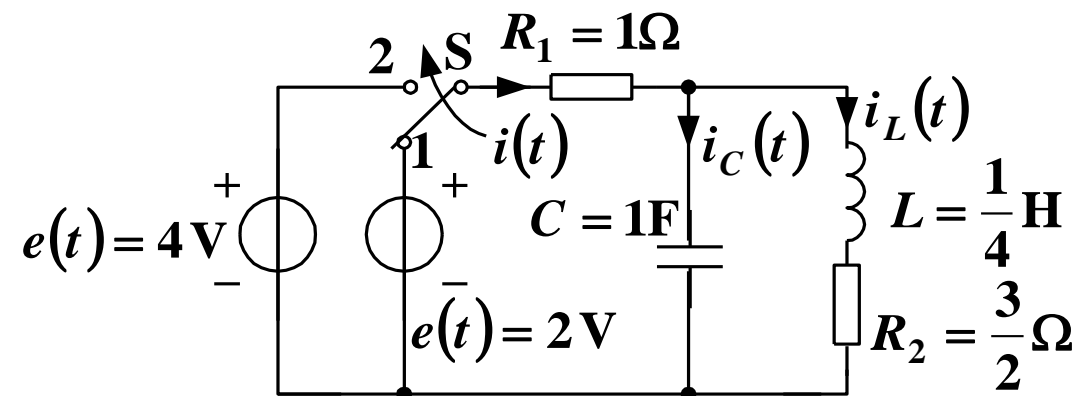
$$i(0_-) = i_L(0_-) = \frac{2}{R_1 + R_2} = \frac{4}{5} \text{ A}$$

电流稳定  $\frac{d}{dt}i(0_-) = 0$

$$v_C(0_-) = \frac{4}{5} \times \frac{3}{2} = \frac{6}{5} \text{ V}$$

再看换路后的  $i(0_+)$  和  $\frac{d}{dt}i(0_+)$

$$\begin{aligned} v_C(0_+) &= v_C(0_-) \\ i_L(0_+) &= i_L(0_-) \end{aligned}$$



由于电容两端电压和电感中的电流不会发生突变, 因而有  $i(0_+) = \frac{1}{R_1} [e(0_+) - v_C(0_+)] = \frac{1}{1} \left( 4 - \frac{6}{5} \right) = \frac{14}{5} \text{ A}$

$$\frac{d}{dt}i(0_+) = \frac{1}{R_1} \left[ \frac{d}{dt}e(0_+) - \frac{d}{dt}v_C(0_+) \right] = \frac{1}{R_1} \left[ 0 - \frac{i_C(0_+)}{C} \right] = \frac{i_L(0_+) - i(0_+)}{R_1 C} = i_L(0_-) - i(0_+) = \frac{4}{5} - \frac{14}{5} = -2 \text{ A/s}$$

求  $i(t)$  在  $t \geq 0_+$  时的完全响应, 代入  $i(t)$  完全解表达式:

$$\begin{cases} i(0_+) = A_1 + A_2 + \frac{8}{5} = \frac{14}{5} \\ \frac{d}{dt}i(0_+) = -2A_1 - 5A_2 = -2 \end{cases} \quad \text{求得} \quad \begin{cases} A_1 = \frac{4}{3} \\ A_2 = -\frac{2}{15} \end{cases}$$

完全响应为  $i(t) = \left( \frac{4}{3}e^{-2t} - \frac{2}{15}e^{-5t} + \frac{8}{5} \right) \text{ A} \quad (t \geq 0_+)$  过程太复杂!

## 冲激函数匹配法 → 解决 $0_-$ 到 $0_+$ 的跳变问题

匹配的原理:  $t = 0$  时刻微分方程左右两端的  $\delta(t)$  及各阶导数应该平衡

(其它项也应该平衡, 我们讨论初始条件, 可以不管其它项)

**例2-5:**  $\frac{d}{dt}r(t) + 3r(t) = 3\delta'(t)$ , 已知  $r(0_-) = 1$ , 求  $r(0_+)$ 。

**解:** 方程右端含  $\delta'(t)$  项, 它一定属于  $\frac{d}{dt}r(t)$

设  $\frac{d}{dt}r(t) = a\delta'(t) + b\delta(t)$  则  $r(t) = a\delta(t) + b\Delta u(t)$

代入方程  $a\delta'(t) + b\delta(t) + 3a\delta(t) + 3b\Delta u(t) = 3\delta'(t)$

$\Delta u(t)$ : 相对单位跳变函数  
表示  $0_-$  到  $0_+$  幅度跳变一个单位

得出  $\begin{cases} a = 3 \\ b + 3a = 0 \end{cases}$  即  $\begin{cases} a = 3 \\ b = -9 \end{cases}$

所以得  $r(0_+) - r(0_-) = b = -9$

即  $r(0_+) = r(0_-) - 9 = 1 - 9 = -8$

系统微分方程为  $r''(t) + 3r'(t) + 2r(t) = 2\delta(t)$  , 已知  $r(0_-)$  和  $r'(0_-)$  , 求  $r(0_+)$  和  $r'(0_+)$ 。

A

$$r(0_+) = r(0_-), \quad r'(0_+) = r'(0_-)$$

B

$$r(0_+) = r(0_-), \quad r'(0_+) = r'(0_-) + 2$$

C

$$r(0_+) = r(0_-) + 2, \quad r'(0_+) = r'(0_-)$$

D

$$r(0_+) = r(0_-) + 3, \quad r'(0_+) = r'(0_-) + 2$$

提交

**例2-6** 系统微分方程为  $r''(t) + 3r'(t) + 2r(t) = 2\delta(t)$ , 已知  $r(0_-)$  和  $r'(0_-)$ , 求  $r(0_+)$  和  $r'(0_+)$ 。

**解：** 方程右端含  $2\delta(t)$  项, 它一定属于  $r''(t)$ , 说明  $r'(t)$  在 0 时刻发生了两个单位的跳变, 即  $r'(0_+) = r'(0_-) + 2$  而  $r(t)$  在 0 时刻没有变化, 即  $r(0_+) = r(0_-)$ 。

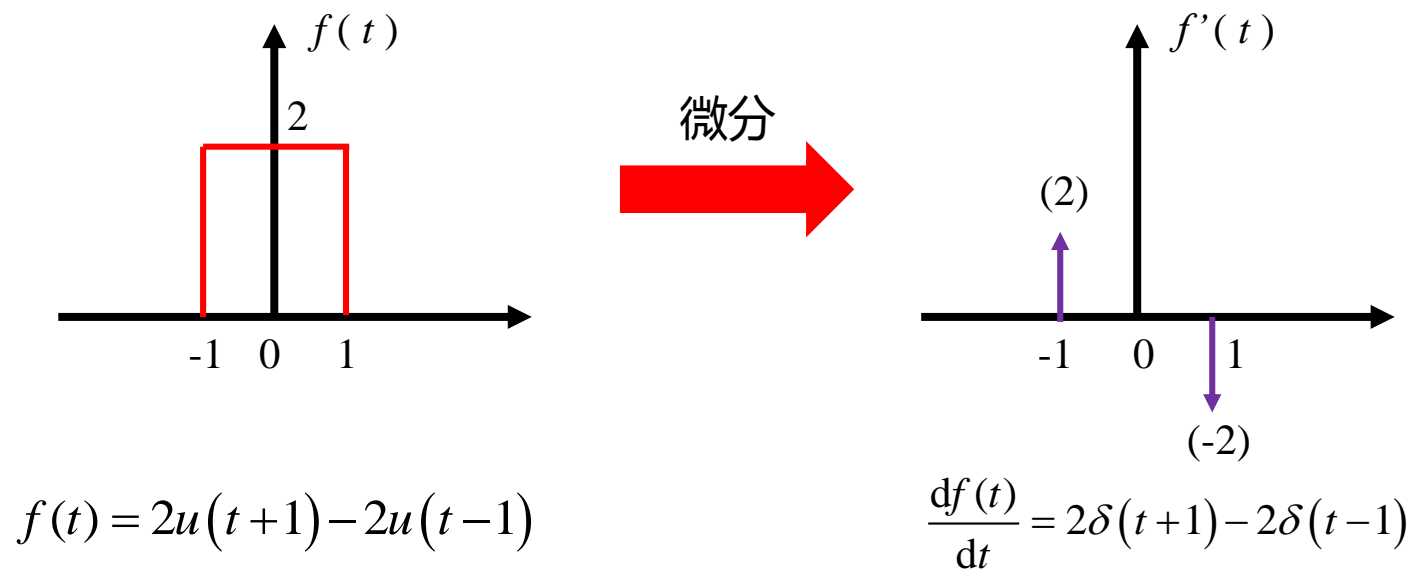
也可用数学描述, 设  $r''(t) = a\delta(t)$ , 则  $r'(t) = a\Delta u(t)$

代入方程  $a\delta(t) + 3a\Delta u(t) \leftrightarrow 2\delta(t)$  得  $\rightarrow a = 2$

得到同样结果。

对于  $r(t)$ , 如果对  $r'(t)$  求积分,  $r(t) \leftrightarrow \int_{-\infty}^t a\Delta u(\tau) d\tau = at\Delta u(t)$

可以看出  $r(t)$  在  $t = 0$  时刻无跳变。



强调：理解跳变的概念，也就是导数是冲激函数的概念

用冲激函数匹配法求解例2-4中  $0_-$  到  $0_+$  时的状态变化。

给定如图所示电路， $t < 0$  开关S处于1的位置而且已经达到稳态。当  $t = 0$  时由1转向2。建立电流  $i(t)$  的微分方程并确定换路后的  $i(0_+)$  和  $\frac{d}{dt}i(0_+)$  的跳变值。

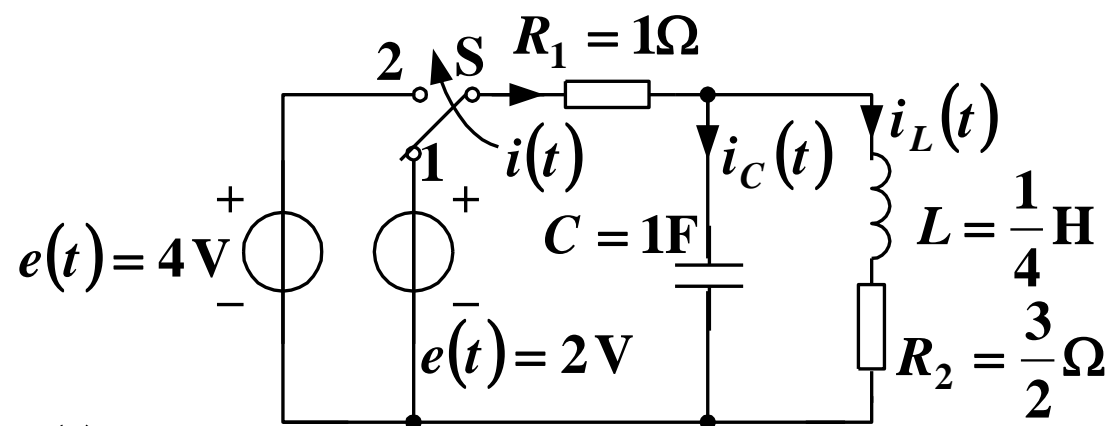
解：列写电路的微分方程

$$\frac{d^2}{dt^2}i(t) + 7\frac{d}{dt}i(t) + 10i(t) = \frac{d^2}{dt^2}e(t) + 6\frac{d}{dt}e(t) + 4e(t)$$

$0_+$  时刻激励的表达式为：  $e(t) = e(0_-) + 2\Delta u(t) = 2 + 2\Delta u(t)$

由 2V 到 4V，跳变 2 个单位

代入方程右边得：  $\frac{d^2}{dt^2}i(t) + 7\frac{d}{dt}i(t) + 10i(t) = 2\delta'(t) + 12\delta(t) + 8\Delta u(t) + 8$





$$\text{令 } \frac{d^2}{dt^2} i(t) = 2\delta'(t) + a\delta(t) + b\Delta u(t) ,$$

$$\frac{d}{dt} i(t) = 2\delta(t) + a\Delta u(t),$$

$$i(t) = 2\Delta u(t)$$

将上述表达式代入方程左边, 可得:

$$2\delta'(t) + (a+14)\delta(t) + (7a+b+20)\Delta u(t) = 2\delta'(t) + 12\delta(t) + 8\Delta u(t) + 8$$

$$a+14=12 \Rightarrow a=-2$$

$$7a+b+20=8 \Rightarrow b=2$$

实际我们**不关心**  $b$  的取值, **只关心**  $a$  的取值, 因为我们只匹配冲激函数。

$$\therefore \frac{d}{dt} i(0_+) = \frac{d}{dt} i(0_-) - 2, \quad i(0_+) = i(0_-) + 2$$

**得到了  $0_+$  时刻的初始条件, 就可以求解齐次解系数了**

**例2-7** 系统微分方程为  $r''(t) + 4r'(t) + 3r(t) = e'(t) + 4e(t)$ , 已知  $r(0_-) = 1$  和  $r'(0_-) = 2$ , 求  $r(0_+)$  和  $r'(0_+)$ 。

(1)  $e(t) = tu(t)$

(2)  $e(t) = u(t)$

(3)  $e(t) = \delta(t)$

(4)  $e(t) = 2e^{-4t}u(t)$

**解:** (1) 将  $e(t) = tu(t)$  代入方程的右边:  $r''(t) + 4r'(t) + 3r(t) = u(t) + 4tu(t)$

显然, 方程右边没有冲激函数及其导数, 无跳变。

所以,  $r(0_+) = r(0_-) = 1$  和  $r'(0_+) = r'(0_-) = 2$

(2) 将  $e(t) = u(t)$  代入方程的右边:  $r''(t) + 4r'(t) + 3r(t) = \delta(t) + 4u(t)$

$r'(t)$  在 0 处跳变了 1 个单位,  $r(t)$  没有跳变。

所以,  $r(0_+) = r(0_-) = 1$  和  $r'(0_+) = r'(0_-) + 1 = 3$

**例2-7** 系统微分方程为  $r''(t) + 4r'(t) + 3r(t) = e'(t) + 4e(t)$ , 已知  $r(0_-) = 1$  和  $r'(0_-) = 2$ , 求  $r(0_+)$  和  $r'(0_+)$ 。

(1)  $e(t) = tu(t)$

(2)  $e(t) = u(t)$

(3)  $e(t) = \delta(t)$

(4)  $e(t) = 2e^{-4t}u(t)$

**(3)** 将  $e(t) = \delta(t)$  代入方程的右边:  $r''(t) + 4r'(t) + 3r(t) = \delta'(t) + 4\delta(t)$

设  $r''(t) = a\delta'(t) + b\delta(t)$ ,  $r'(t) = a\delta(t)$

代入原方程, 使得两边系数平衡:  $a\delta'(t) + b\delta(t) + 4a\delta(t) = \delta'(t) + 4\delta(t)$

得到:  $a=1, b=0$  所以  $r(0_+) = r(0_-) + 1 = 2$  和  $r'(0_+) = r'(0_-) = 2$

## 冲激函数匹配法

## 练习2个题

$$(1) \quad 2 \frac{d^2 r(t)}{dt^2} + 3 \frac{dr(t)}{dt} + 4r(t) = \frac{de(t)}{dt}$$

已知  $e(t) = u(t)$ ,  $r(0_-) = 1$ ,  $r'(0_-) = 1$  求  $r(0_+)$ ,  $r'(0_+)$

答案:  $r(0_+) = 1$ ,  $r'(0_+) = \frac{3}{2}$

$$(2) \quad \frac{d^2 r(t)}{dt^2} + 5 \frac{dr(t)}{dt} + 6r(t) = \frac{de(t)}{dt} - 2e(t)$$

已知  $e(t) = u(t)$ ,  $r(0_-) = 1$ ,  $r'(0_-) = 2$  求  $r(0_+)$ ,  $r'(0_+)$

答案:  $r(0_+) = 1$ ,  $r'(0_+) = 3$

## 作 业

### 教材习题

基础题：2-1 (a) (b) , 2-5

加强题：2-1 (c) (d)

## 第二章 连续时间系统的时域分析

2.1 引言

2.2 微分方程的建立与时域经典法求解

2.3 起始点的跳变——从 $0^-$ 到 $0^+$ 状态的转换

**2.4 零输入响应和零状态响应**

**2.5 冲激响应与阶跃响应**

2.6 卷积

2.7 卷积性质

2.8 用算子符号表示微分方程

2.9 以“分配函数”的概念认识冲激函数

## 本次课内容

2.4 零输入响应和零状态响应

2.5 冲激响应与阶跃响应

## 本次课目标

1. 掌握经典法求系统的零输入响应（齐次解）；
2. 熟练掌握用经典法和冲激函数匹配法求零状态响应；
3. 熟练运用冲激函数匹配法求冲激响应；
4. 熟悉冲激响应与阶跃响应的关系。

## 2.4 零输入响应和零状态响应

经典法求解系统的完全响应，可分为：

完全响应=自由响应+强迫响应

$$r(t) = r_h(t) + r_p(t)$$

系统的完全响应也可分为：

完全响应=零输入响应+零状态响应

$$r(t) = r_{zi}(t) + r_{zs}(t)$$

**目的：**避免经典求解方法中需要计算  $r(0+)$  来确定齐次解系数。



## 1. 零输入响应的定义与待定系数确定

① 定义：没有外加激励信号作用，完全由起始状态所产生的响应，即  $r_{zi}(t) = H[\{x(0_-)\}]$

② 满足方程：
$$C_0 \frac{d^n}{dt^n} r_{zi}(t) + \dots + C_{n-1} \frac{d}{dt} r_{zi}(t) + C_n r_{zi}(t) = 0$$

故  $r_{zi}(t)$  是一种齐次解形式，即  $r_{zi}(t) = \sum_{k=1}^n A_{zik} e^{\alpha_k t}$  ← 注意：和自由响应的系数不同

其中,  $\alpha_1, \alpha_2, \dots, \alpha_n$  为互不相等的  $n$  个系统特征根。

③ 初始条件： $r_{zi}^{(k)}(0_+) = r_{zi}^{(k)}(0_-) = r^{(k)}(0_-)$  ← 非时变系统

即齐次解  $r_{zi}(t)$  的待定系数用  $r^{(k)}(0_-)$  确定即可！

## 2. 零状态响应的定义与待定系数确定

① 定义：起始状态为 0，只由激励产生的响应  $r_{zs}(t) = H[e(t)]$

② 满足方程：  $C_0 \frac{d^n}{dt^n} r_{zs}(t) + \dots + C_{n-1} \frac{d}{dt} r_{zs}(t) + C_n r_{zs}(t) = E_0 \frac{d^m}{dt^m} e(t) + \dots + E_m e(t)$

故  $r_{zs}(t)$  含特解  $r_p(t)$ ，即  $r_{zs}(t) = \sum_{k=1}^n A_{zsk} e^{\alpha_k t} + r_p(t)$

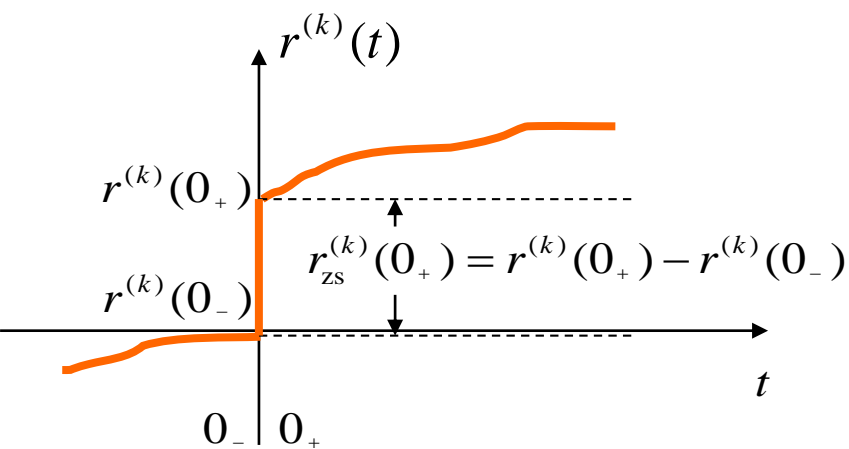
③ 初始条件：由于  $r_{zs}(t)$  在 0- 时刻的  $k$  ( $k=0, \dots, n-1$ ) 阶导数均为 0，即  $r_{zs}^{(k)}(0_-) = 0$

## 分析结论

$$r^{(k)}(0_-) = r_{zi}^{(k)}(0_-) + r_{zs}^{(k)}(0_-) = r_{zi}^{(k)}(0_-) \leftarrow \text{激励不存在}$$

$$r^{(k)}(0_+) = r_{zi}^{(k)}(0_+) + r_{zs}^{(k)}(0_+) = r_{zi}^{(k)}(0_-) + r_{zs}^{(k)}(0_+) \leftarrow \text{非时变系统, 参数固定}$$

$$r_{zs}^{(k)}(0_+) = r^{(k)}(0_+) - r^{(k)}(0_-) = \text{跳变值} \leftarrow \text{跳变值是由激励信号产生的} \quad \text{故 } A_{zsk} \text{ 由跳变值确定。}$$



$r^{(k)}(0_+)$ : 确定**全响应**的系数

$r^{(k)}(0_-)$ : 确定**零输入响应**的系数

$r_{zs}^{(k)}(0_+)$ : 确定**零状态响应**的系数

$$\begin{aligned} r(t) &= \underbrace{\sum_{k=1}^n A_{zik} e^{a_k t}}_{\text{零输入响应}} + \underbrace{\sum_{k=1}^n A_{zsk} e^{a_k t}}_{\text{零状态响应}} + r_p(t) \\ &= \underbrace{\sum_{k=1}^n (A_{zik} + A_{zsk}) e^{a_k t}}_{\text{自由响应}} + \underbrace{r_p(t)}_{\text{强迫响应}} \end{aligned}$$

下列说法错误的是

- ☐ A 系统的零状态响应包括部分自由响应和强迫响应
- ☒ B 若系统初始状态为零，系统的响应就是系统的强迫响应
- ☐ C 零状态响应与系统起始状态无关，是由激励信号产生的
- ☐ D 零输入响应与系统激励无关，是由系统起始状态产生的

提交

## 简单总结

自由响应 — 形式由系统特征决定

强迫响应 — 形式由激励信号决定

零输入响应 — 系统内部储能引起

零状态响应 — 激励信号引起

零输入响应、零状态响应均为线性：按零输入响应和零状态响应分解，有助于理解线性系统的叠加性和齐次性。

零状态响应在 LTI 系统研究领域有重要意义：

大量的通信和电子系统实际问题只需求零状态响应。

求零状态响应，可不用繁琐的经典法，而利用卷积方法。

**例2-8:** 已知系统的微分方程  $r''(t) + 3r'(t) + 2r(t) = 2e'(t) + 6e(t)$  , 起始状态  $r(0_-) = 2$  ,  $r'(0_-) = 0$  ,  $e(t) = u(t)$  , 求该系统的零输入响应和零状态响应。

**解:** (1) 先求零输入响应  $r_{zi}(t)$   $r_{zi}''(t) + 3r_{zi}'(t) + 2r_{zi}(t) = 0$

求初始值:  $r_{zi}(0_+) = r_{zi}(0_-) = r(0_-) = 2$   $r_{zi}'(0_+) = r_{zi}'(0_-) = r'(0_-) = 0$

由特征根为 -1, -2, 设定  $r_{zi}(t) = A_1 e^{-t} + A_2 e^{-2t}$

代入初始值, 求得系数  $A_1 = 4$  ,  $A_2 = -2$   $r_{zi}(t) = 4e^{-t} - 2e^{-2t}$

(2) 再求零状态响应  $r_{zs}(t)$   $r_{zs}''(t) + 3r_{zs}'(t) + 2r_{zs}(t) = 2\delta(t) + 6u(t)$

$r_{zs}(0_+) = 0$   $r_{zs}'(0_+) = 2$  观察发现  $r'(0)$  跳变 2 个单位,  $r(0)$  不跳变

当  $t > 0$  时,  $r_{zs}''(t) + 3r_{zs}'(t) + 2r_{zs}(t) = 6$  设定齐次解:  $C_1 e^{-t} + C_2 e^{-2t}$

设定特解: 常数  $B$  , 代入方程, 求得  $B = 3$   $r_{zs}(t) = C_1 e^{-t} + C_2 e^{-2t} + 3$

代入初始值, 求系数  $C_1 = -4$  ,  $C_2 = 1$   $r_{zs}(t) = -4e^{-t} + e^{-2t} + 3, t \geq 0$

**例2-9:** 已知一线性时不变系统, 在相同初始条件下, 当激励为  $e(t)$  时, 其全响应为  $r_1(t) = [2e^{-3t} + \sin(2t)]u(t)$ ; 当激励为  $2e(t)$  时, 其全响应为  $r_2(t) = [e^{-3t} + 2\sin(2t)]u(t)$ 。求:

- (1) 初始条件不变, 当激励为  $e(t-t_0)$  时的全响应  $r_3(t)$ ,  $t_0$  为大于零的实常数。
- (2) 初始条件增大1倍, 当激励为  $0.5e(t)$  时的全响应  $r_4(t)$ 。

**解:** 设零输入响应为  $r_{zi}(t)$ , 零状态响应为  $r_{zs}(t)$ , 则有

$$r_1(t) = r_{zi}(t) + r_{zs}(t) = [2e^{-3t} + \sin(2t)]u(t) \quad r_2(t) = r_{zi}(t) + 2r_{zs}(t) = [e^{-3t} + 2\sin(2t)]u(t)$$

解得  $r_{zi}(t) = 3e^{-3t}u(t) \quad r_{zs}(t) = [-e^{-3t} + \sin(2t)]u(t)$

(1) 初始条件不变, 当激励为  $e(t-t_0)$  时的全响应

$$\therefore r_3(t) = r_{zi}(t) + r_{zs}(t-t_0) = 3e^{-3t}u(t) + \left[-e^{-3(t-t_0)} + \sin(2t-2t_0)\right]u(t-t_0)$$

(2) 初始条件增大1倍, 当激励为  $0.5e(t)$  时的全响应

$$\begin{aligned}\therefore r_4(t) &= 2r_{zi}(t) + 0.5r_{zs}(t) = 2\left[3e^{-3t}u(t)\right] + 0.5\left[-e^{-3t} + \sin(2t)\right]u(t) \\ &= \left[5.5e^{-3t} + 0.5\sin(2t)\right]u(t)\end{aligned}$$



已知系统微分方程为  $r'(t) + r(t) = e(t)$ ，在激励信号与初始储能共同作用下，系统的完全响应为  $r(t) = \left(1 + \frac{1}{2}e^{-t} - \frac{1}{2}e^{-3t}\right)u(t)$ ，则系统的强迫响应分量为（ ）

- ☐ A  $e^{-t}u(t)$
- ☐ B  $\frac{1}{2}e^{-t}u(t)$
- ☒ C  $(1 - \frac{1}{2}e^{-3t})u(t)$
- ☐ D  $(1 + \frac{1}{2}e^{-t})u(t)$

提交

**例2-10.** 已知系统微分方程为  $r'(t) + r(t) = e(t)$ ，在激励信号与初始储能的共同作用下，系统的完全响应为

$r(t) = \left(1 + \frac{1}{2}e^{-t} - \frac{1}{2}e^{-3t}\right)u(t)$ ，求系统的强迫响应分量。

**解：**

自由响应只与齐次解有关。

系统的特征方程为  $\alpha + 1 = 0$ ，特征根为  $\alpha = -1$ 。因此系统的自由响应为  $\frac{1}{2}e^{-t}u(t)$ 。

故强迫响应分量为全响应减去自由响应： $(1 - \frac{1}{2}e^{-3t})u(t)$ 。

**例2-11：**假设某线性时不变系统的微分方程为

$$\frac{d^2 r(t)}{dt^2} + 3 \frac{dr(t)}{dt} + 2r(t) = \frac{de(t)}{dt} + 3e(t)$$

其中  $e(t)$  为激励,  $r(t)$  为响应。已知  $e(t) = e^{-t}u(t)$ , 系统的完全响应为  $r(t) = [(2t + 3)e^{-t} - 2e^{-2t}]u(t)$ 。

- (1) 直接区分系统的自由响应分量和强迫响应分量, 并说明理由。
- (2) 根据冲激函数平衡求系统的初始状态  $r(0_-)$  和  $r'(0_-)$ 。
- (3) 求系统的零输入响应和零状态响应。

**解：** (1)  $\alpha^2 + 3\alpha + 2 = 0$ , 求解得到特征根为  $\alpha_1 = -1, \alpha_2 = -2$ 。

因此系统的自由响应为  $(3e^{-t} - 2e^{-2t})u(t)$ 。

全响应减去自由响应得到强迫响应为  $2te^{-t}u(t)$ 。

(2) 当  $e(t) = e^{-t}u(t)$  时,

$$\frac{d^2 r(t)}{dt^2} + 3\frac{dr(t)}{dt} + 2r(t) = e^{-t}\delta(t) - e^{-t}u(t) + 3e^{-t}u(t) \quad \leftarrow e(t) \text{ 代入方程右边}$$

$$\frac{d^2 r(t)}{dt^2} + 3\frac{dr(t)}{dt} + 2r(t) = e^{-t}\delta(t) + 2e^{-t}u(t) \quad \frac{d^2 r(t)}{dt^2} + 3\frac{dr(t)}{dt} + 2r(t) = \delta(t) + 2e^{-t}u(t) \quad \leftarrow \delta(t) \text{ 函数性质}$$

由冲激函数匹配法可知, 在 0 时刻  $r'(t)$  发生了增量为 1 个单位的跳变,  $r(t)$  不跳变。

$$r(0_+) = r(0_-), \quad r'(0_+) = r'(0_-) + 1$$

$$r(t) = [(2t + 3)e^{-t} - 2e^{-2t}]u(t), \quad r(0_+) = 1$$

$$r'(t) = [2e^{-t} - (2t + 3)e^{-t} + 4e^{-2t}]u(t) = [-(2t + 1)e^{-t} + 4e^{-2t}]u(t), \quad r'(0_+) = 3$$

$$r(0_-) = r(0_+) = 1, \quad r'(0_-) = r'(0_+) - 1 = 3 - 1 = 2$$

(3) 先求系统的零输入响应。

因系统的特征根为  $\alpha_1 = -1, \alpha_2 = -2$  , 所以系统的零输入响应为  $r_{zi}(t) = A_1 e^{-t} + A_2 e^{-2t} \quad (t > 0)$

代入 **0- 时刻**的初始条件, 有

$$\begin{cases} A_1 + A_2 = 1 \\ -A_1 - 2A_2 = 2 \end{cases}, \text{求得 } A_1 = 4, A_2 = -3 \quad \text{所以零输入响应为 } r_{zi}(t) = 4e^{-t} - 3e^{-2t} \quad (t > 0)$$

零状态响应为全响应减去零输入响应:  $r_{zs}(t) = [(2t - 1)e^{-t} + e^{-2t}]u(t)$

也可先求系统的零状态响应：
$$r_{zs}(t) = \underbrace{(A_{zs1}e^{-t} + A_{zs2}e^{-2t})u(t)}_{\text{齐次解}} + \underbrace{Bte^{-t}u(t)}_{\text{特解}}$$

特解即强迫响应，由 (1) 可知  $B = 2$ 。也可将特解和激励分别代入微分方程左侧和右侧求得  $B = 2$ 。

由 (2) 可知，在 0 时刻  $r(t)$  不跳变， $r'(t)$  跳变，增量为 1。

$$\text{故 } r_{zs}(0_+) = r(0_+) - r(0_-) = 0, \quad r'_{zs}(0_+) = r'(0_+) - r'(0_-) = 1$$

$$r_{zs}(0_+) = A_{zs1} + A_{zs2} = 0$$

$$r'_{zs}(0_+) = -A_{zs1} - 2A_{zs2} + 2 = 1$$

$$\text{求得 } A_{zs1} = -1, \quad A_{zs2} = 1。$$

$$r_{zs}(t) = (2te^{-t} - e^{-t} + e^{-2t})u(t)$$

零输入响应为全响应减去零状态响应  $r_{zi}(t) = (4e^{-t} - 3e^{-2t})u(t)。$