

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

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

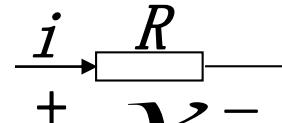
一旦系统数学模型建立，系统分析就转化为求解微分方程的问题。

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

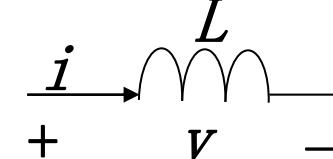
1) 元件约束特性

i) 电阻 R :



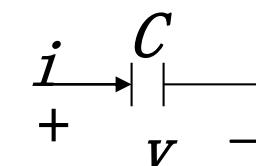
$$v = Ri$$

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:

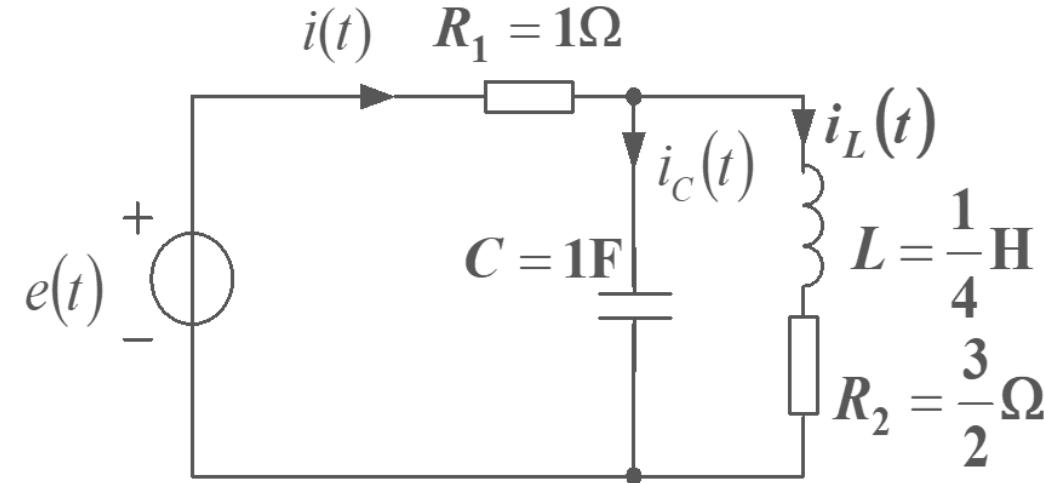
$$\sum I_{\lambda} = \sum I_{\text{出}}$$

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 α_1 是特征方程的 K 重根，那么，在齐次解中对应于 α_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 α_1, α_2 为共轭复根，即 $\alpha_{1,2} = \alpha \pm j\beta$ ，那么，在齐次解中对应于 α_1, α_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！

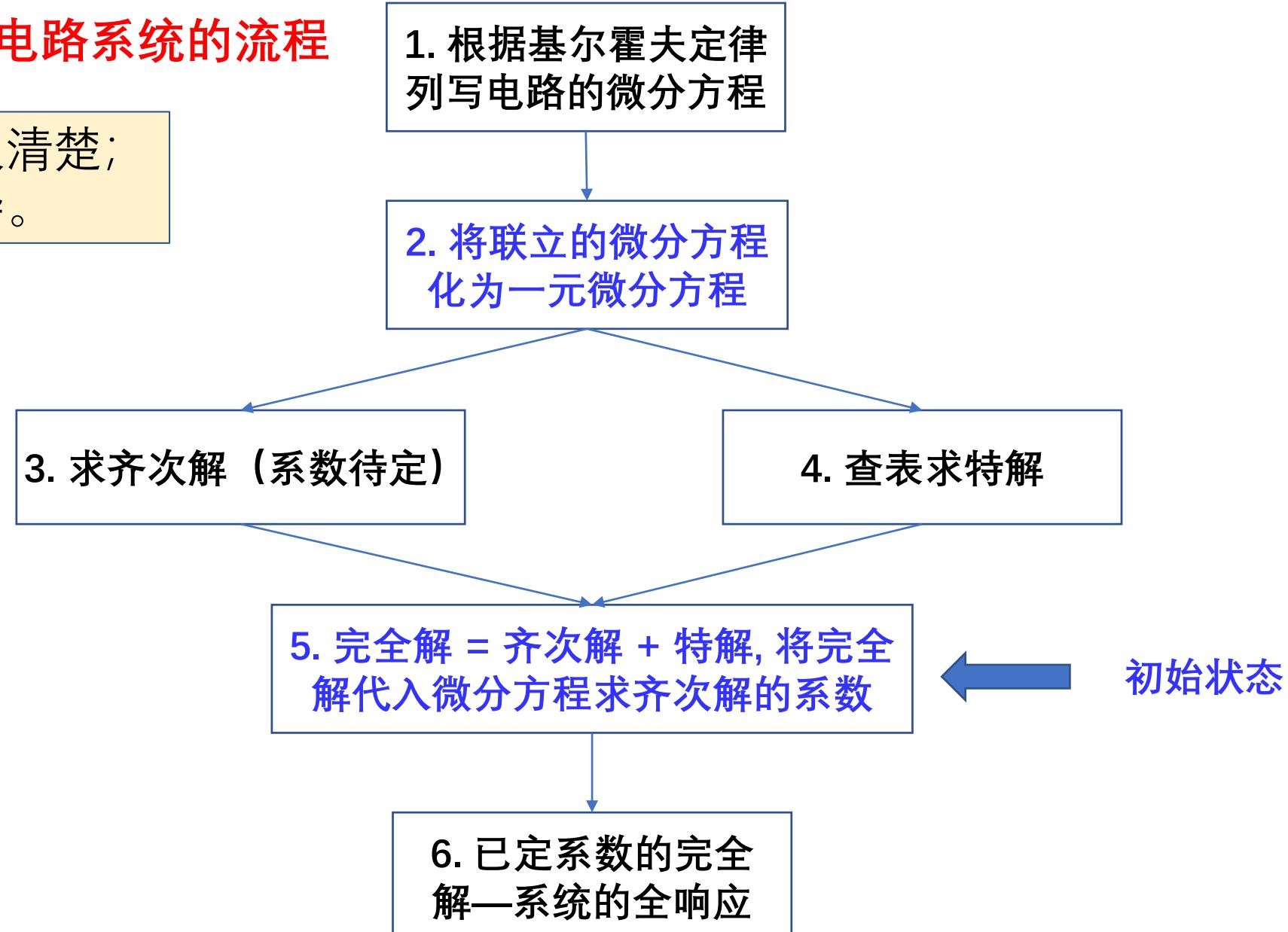
2.2.2 经典法求解微分方程

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:

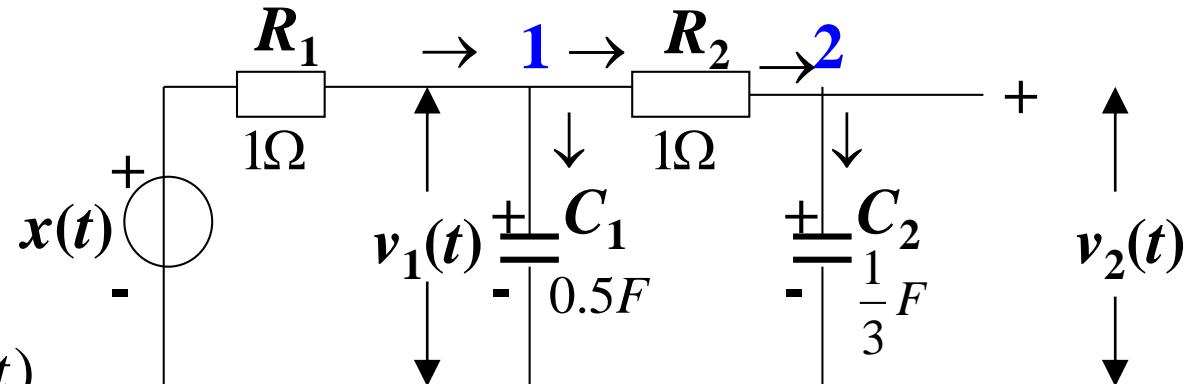
(a) 列写微分方程式为

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

$$\text{结点2: } \left\{ \frac{v_1(t) - v_2(t)}{R_2} = C_2 \frac{dv_2(t)}{dt} \right. \quad (2)$$

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

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



(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)

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

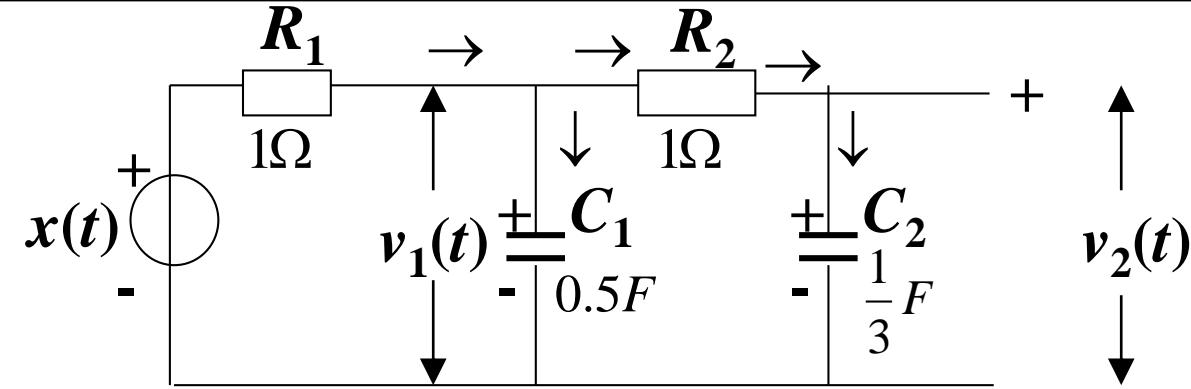
(e) 由初始状态确定系数A: 由于 C_2 初始端电压为0, 在 $t=0$ 加入激励时 C_2 电压不突变, 即 $v_2(0)=0$; 又因为电容 C_1 初始端电压为0, 在 $t=0$ 加入激励时 C_1 电压不突变, R_2 、 C_2 两端的电压也不突变, 于是通过 R_2 、 C_2 的初始电流也为0, 即 $\frac{dv_2(0)}{dt}=0$ 。

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

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

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

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



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

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

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

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 $r(t) = r_h(t) + r_p(t) = A_1 e^{\alpha_1 t} + A_2 e^{\alpha_2 t} + \cdots + A_n e^{\alpha_n t} + r_p(t)$

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。

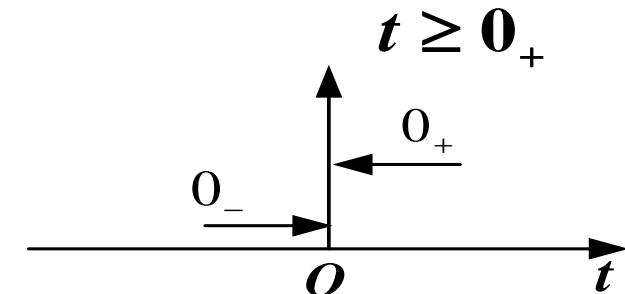
2.3 起始点的跳变——从 0- 到 0+ 状态的转换

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）

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



0₊状态，初始条件，导出的起始状态（激励接入之后的瞬间）

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

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。

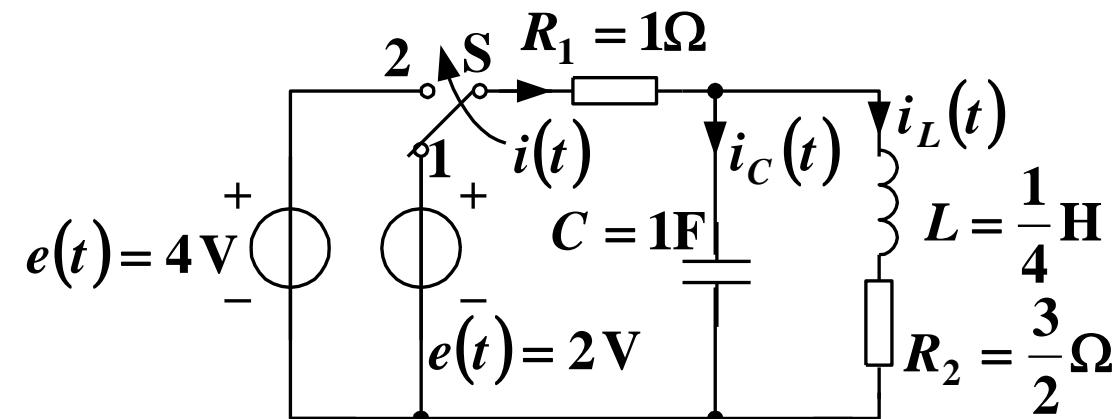
一般情况下，换路期间，电容两端的电压 和 流过电感中的电流 不会发生突变。

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

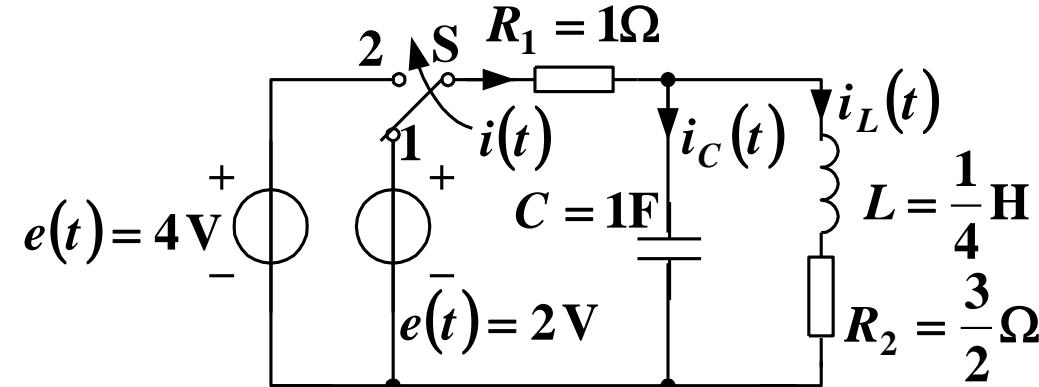
(2) 求系统的完全响应 系统的特征方程 $\alpha^2 + 7\alpha + 10 = 0$ 即 $(\alpha + 2)(\alpha + 5) = 0$

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 4×4 , 因此, 令特解 $i_p(t) = B$, 代入式 (1)

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

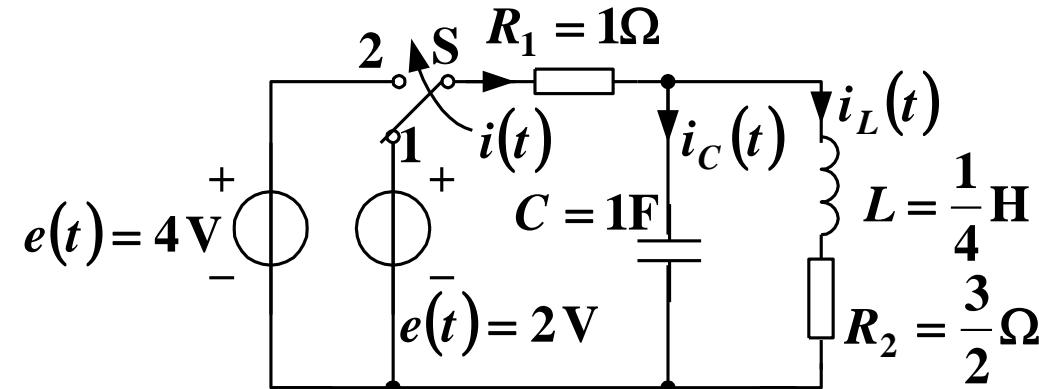


则系统的完全响应为

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

(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：

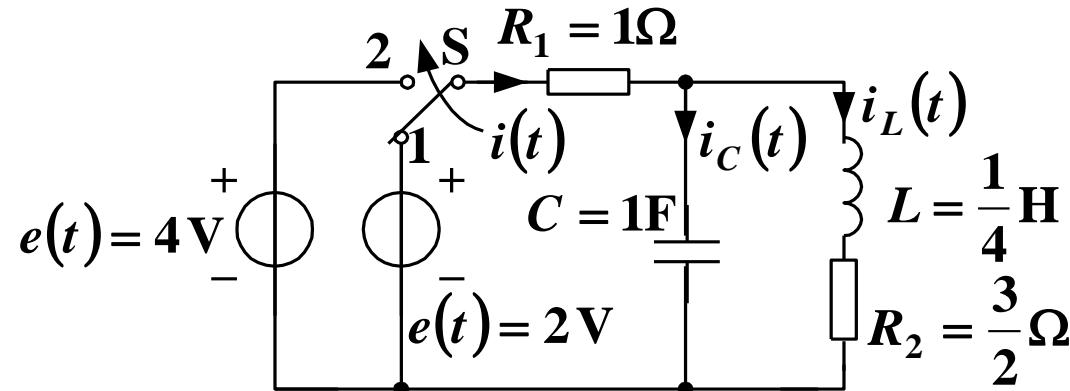
$$i(0_-) = i_L(0_-) = \frac{2}{R_1 + R_2} = \frac{4}{5} \text{ A}$$

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 $\frac{d}{dt}i(0_+)$

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



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

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

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

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

求得 $\begin{cases} A_1 = \frac{4}{3} \\ A_2 = -\frac{2}{15} \end{cases}$

完全响应为

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

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 $\frac{d}{dt}r(t)$

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

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

$\Delta u(t)$: 相对单位跳变函数

表示 0_- 到 0_+ 幅度跳变一个单位

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

$$\begin{aligned} &\text{所以得} \quad r(0_+) - r(0_-) = b = -9 \\ &\text{即} \quad r(0_+) = r(0_-) - 9 = 1 - 9 = -8 \end{aligned}$$

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

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

B

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

C

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

D

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

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 $r(0_+) = r(0_-)$ 。

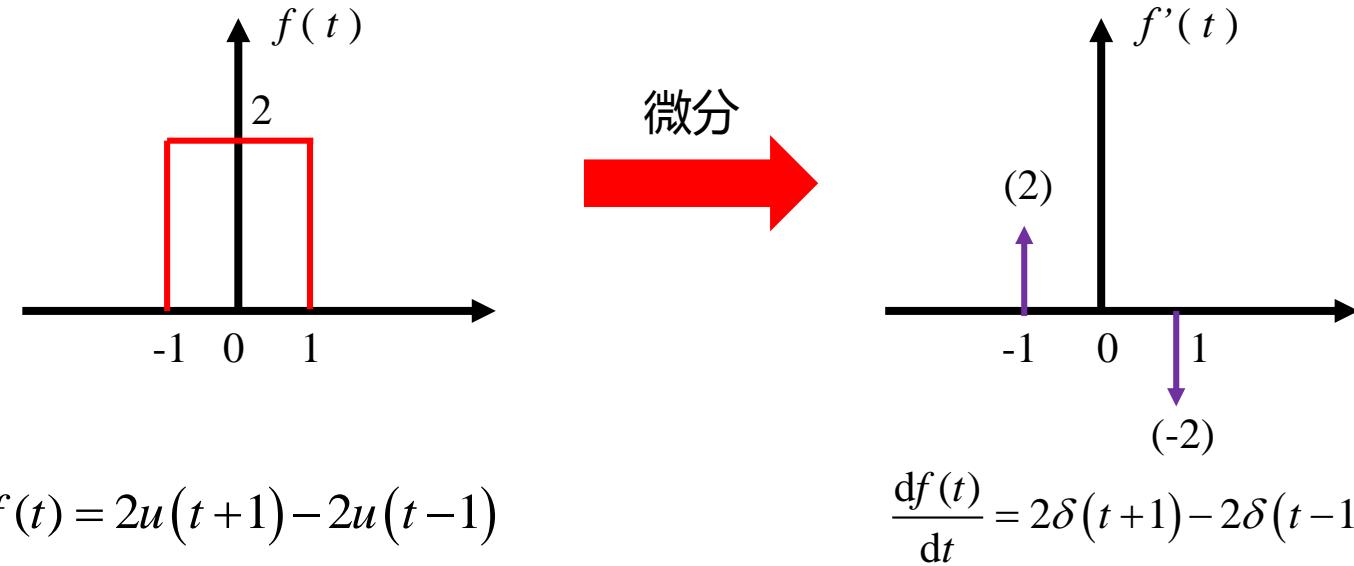
也可用数学描述, 设 $r''(t) = a\delta(t)$, 则 $r'(t) = a\Delta u(t)$

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。

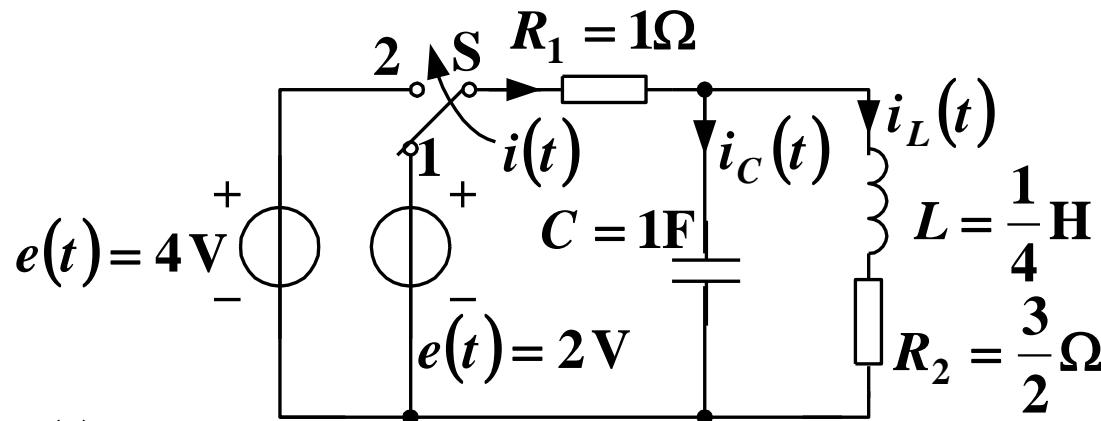
解: 列写电路的微分方程

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

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



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

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

$$i(t) = \boxed{2\Delta u(t)}$$

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。

$$\therefore \frac{d}{dt} i(0_+) = \frac{d}{dt} i(0_-) - 2, \quad i(0_+) = i(0_-) + 2 \quad \text{得到了 } 0+ \text{ 时刻的初始条件，就可以求解齐次解系数了}$$

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

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

(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

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

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

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

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

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：

$$\text{完全响应} = \text{自由响应} + \text{强迫响应}$$

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

系统的完全响应也可分为：

$$\text{完全响应} = \text{零输入响应} + \text{零状态响应}$$

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

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

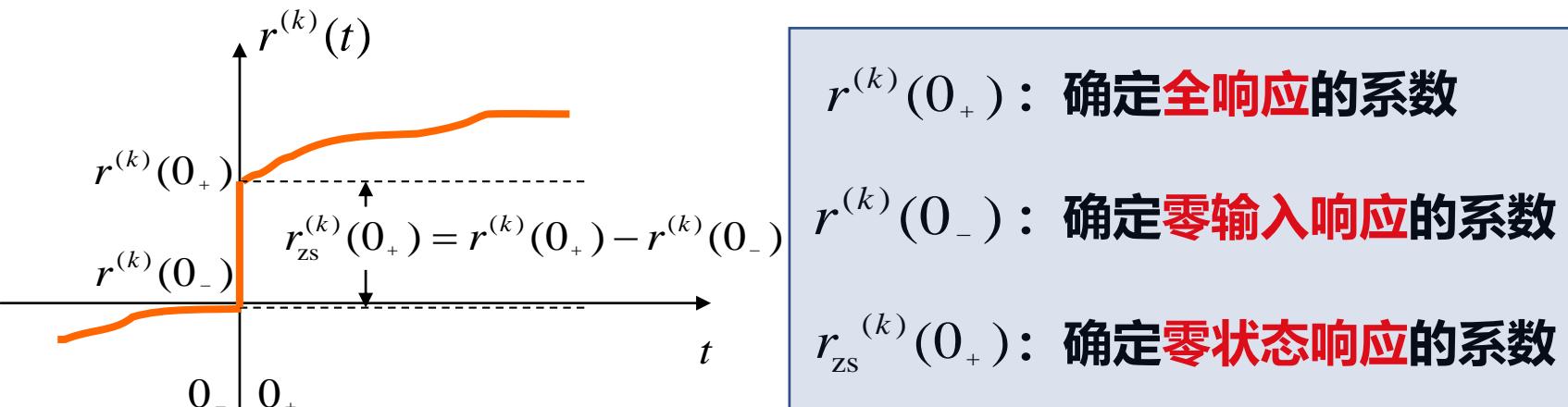
③ 初始条件：由于 $r_{zs}(t)$ 在 0- 时刻的 $k (k=0, \dots, n-1)$ 阶导数均为 0，即 $r_{zs}^{(k)}(0_-) = 0$

分析结论

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

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

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



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

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: $r_{zi}(0_+) = r_{zi}(0_-) = r(0_-) = 2 \quad r_{zi}'(0_+) = r_{zi}'(0_-) = r'(0_-) = 0$

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 $A_1 = 4, A_2 = -2 \quad r_{zi}(t) = 4e^{-t} - 2e^{-2t}$

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

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

当 $t > 0$ 时, $r_{zs}''(t) + 3r_{zs}'(t) + 2r_{zs}(t) = 6 \quad$ 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 $B = 3 \quad r_{zs}(t) = C_1 e^{-t} + C_2 e^{-2t} + 3$

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

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 $r(t) = \left(1 + \frac{1}{2}e^{-t} - \frac{1}{2}e^{-3t}\right)u(t)$, 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

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

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

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

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,

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

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

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 $r_{zi}(t) = A_1 e^{-t} + A_2 e^{-2t}$ ($t > 0$)

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。

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

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

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

求得 $A_{zs1} = -1$, $A_{zs2} = 1$ 。

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

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