

回路とシステム

第一回 回路方程式

節点方程式と閉路方程式

舟木 剛

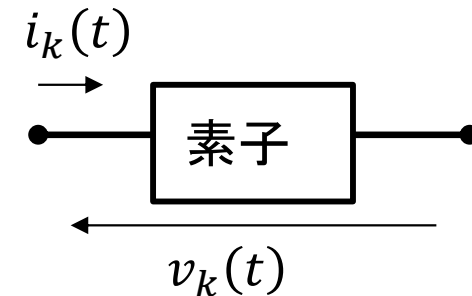
2025年10月6日2限

講義計画

- 回路方程式 1回
 - 節点方程式と閉路方程式
- ラプラス変換による回路解析 1回
- 線形回路の応答 2回
 - 零入力応答(重ね合わせの理、零入力応答の時間応答、漸近安定性)
 - 零状態応答(伝達関数、重ね合わせの理、インパルス応答と合成積、安定伝達関数、周波数応答)
- 1ポート回路 3回
 - テブナン・ノードンの定理
 - 安定性と正実性(開放安定性、短絡安定性、正実関数)
- 2ポート回路 4回
 - 2ポート回路の行列表現
 - 相反2ポート回路
 - 相互接続
 - 分布定数回路の等価回路(T形等価回路、 π 形等価回路)
- 状態方程式による回路解析 2回
 - 状態方程式の導出(状態変数、状態方程式、出力方程式)
 - 状態方程式の解(零入力応答、零状態応答)
- 三相交流 1回
 - 平衡三相回路

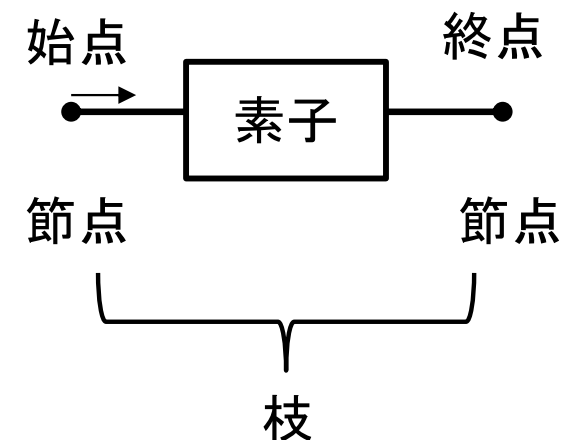
回路方程式

- 回路方程式とは
 - 回路を構成する素子の電気的特性と素子の接続関係を表した式
 - m 個の素子で構成された回路
 - $2m$ 個の状態変数
 - 電圧 $v_k(t)$ ($k = 1, 2, \dots, m$)
 - 電流 $i_k(t)$ ($k = 1, 2, \dots, m$)
 - 直流・交流回路
 - v と i の関係は代数方程式
 - 過渡回路
 - L, C: v と i の関係は微分方程式
 - 抵抗: v と i の関係は代数方程式



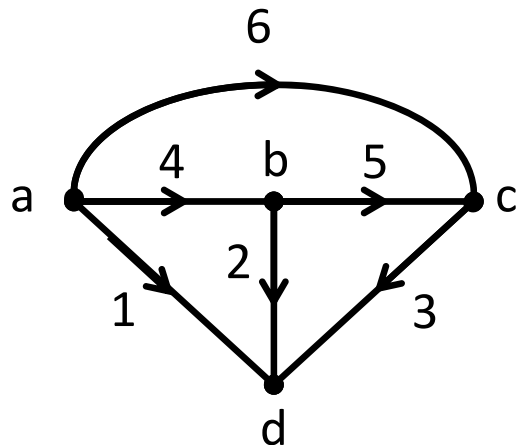
回路方程式

- 回路における素子の接続構造の表現
 - 節点:回路素子の接続点
 - 始点:素子に入る, 終点:素子から出る
 - 枝:回路素子等の節点間をつなぐもの
 - 閉路:枝をつないで電流が流れる経路がある状態
 - 閉路が形成されないと回路として機能しない
- KCL(キルヒホッフの電流則)
 - 節点に流れ込む電流の和は0
- KVL(キルヒホッフの電圧則)
 - 閉路に沿った電圧の和は0



回路方程式

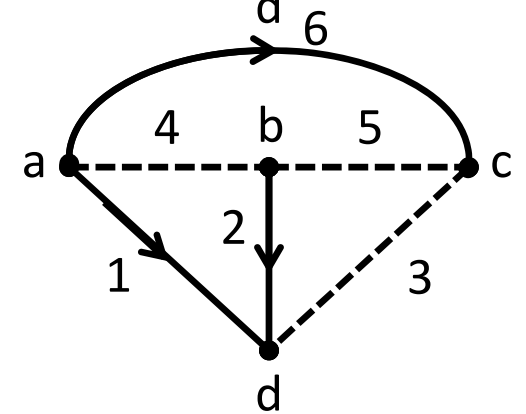
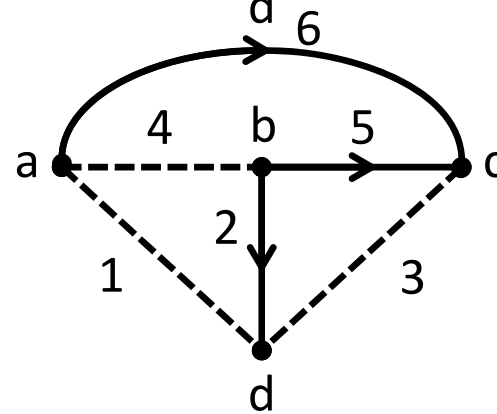
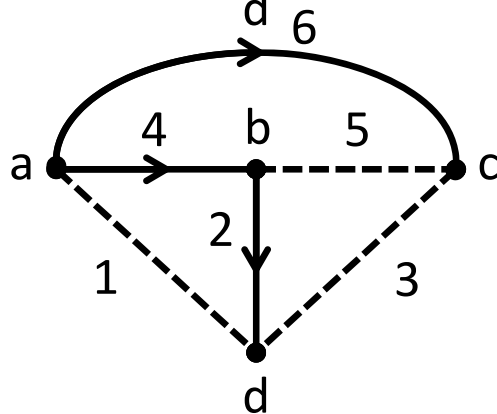
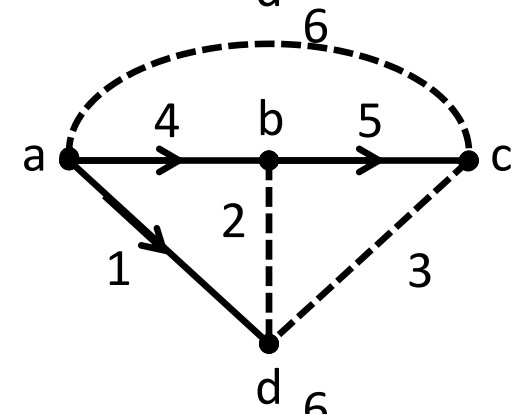
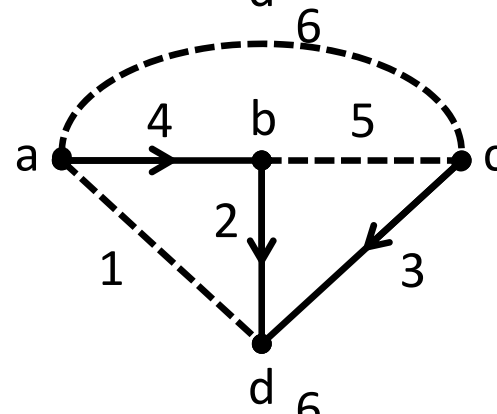
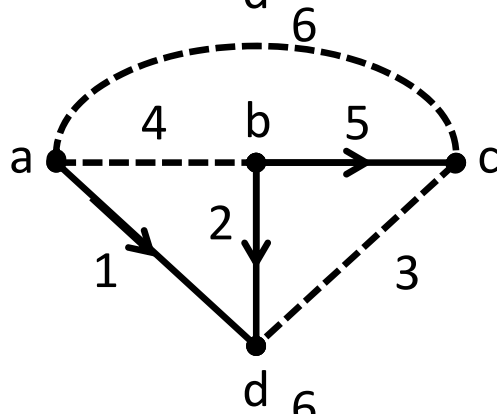
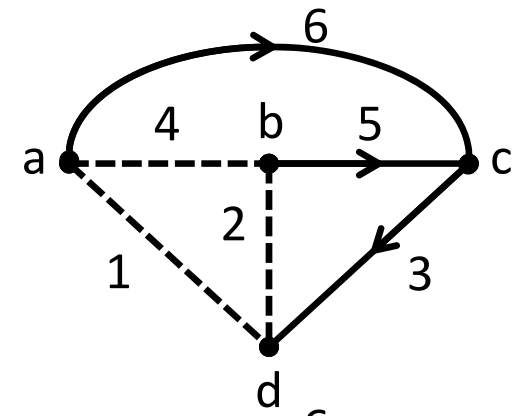
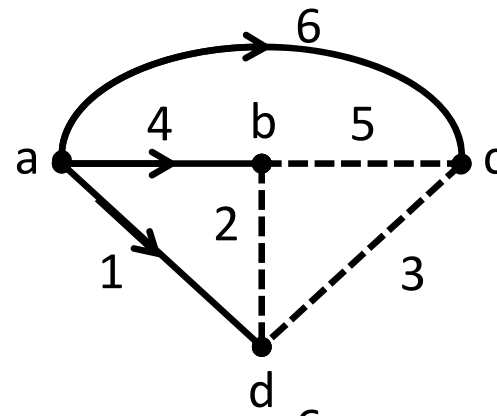
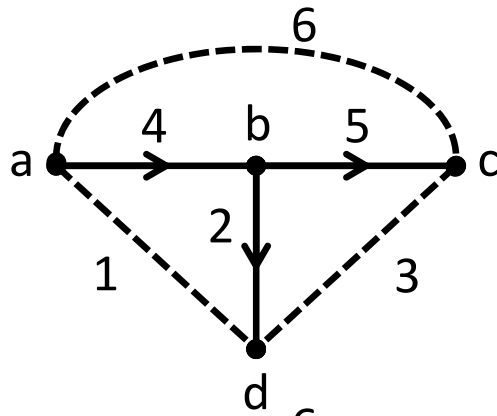
- 木:閉路を形成しない最大の枝の集合
 - 全ての節点を含む
 - 組み合わせは複数ある
- 補木:木に含まれない枝の集合
 - 木に補木を付加すると閉路が形成される



回路の接続状態を
節点と枝で表した有向グラフの図
4節点5枝

回路方程式

- 木の例



回路方程式

- m 個の二端子素子で n 個の節点をもつ回路
 - 素子の特性方程式: m 個
 - KCL方程式: $n - 1$ 個
 - KVL方程式: $m - n + 1$ 個

← i と v の関係
 $2m$ 個
← 補木の数
- 節点変換:回路方程式を節点方程式にまとめる
 - $n - 1$ 個の節点電位
- 閉路変換:回路方程式を閉路方程式にまとめる
 - $m - n + 1$ 個の閉路電流

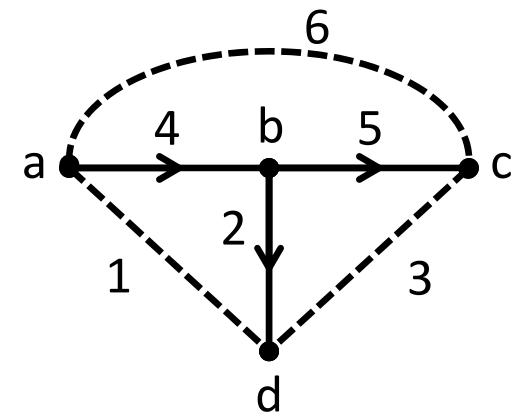
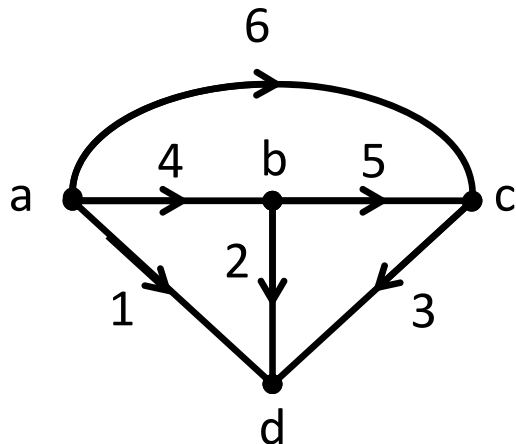
回路方程式

- KCL($n-1=4-1=3$)

- $a: i_1 + i_4 + i_6 = 0$
- $b: i_2 - i_4 + i_5 = 0$
- $c: i_3 - i_5 - i_6 = 0$
- $d: -i_1 - i_2 - i_3 = 0$
- 一つ冗長

- KVL($m-n+1=6-4+1=3$)

- $1: v_1 - v_2 - v_4 = 0$
- $3: v_3 - v_2 + v_5 = 0$
- $6: v_6 - v_5 - v_4 = 0$



節点方程式

- n 個の節点からなる回路
 - $n - 1$ 個の節点電位を未知変数とする $n - 1$ 個の連立方程式
 - 回路を構成する n 個の節点の中から, 基準節点0を決める
 - 基準節点は実回路におけるグラウンドに相当
 - $u_p(t)$: 節点 p ($p = 1, 2, \dots, n - 1$) の時刻 t における, 基準節点0に対する電位
 - $v_k(t)$: 枝 k の素子電圧
 - 枝 $k = (p, q)$
 - p : 始点, q : 終点
 - $v_k(t) = u_p(t) - u_q(t)$

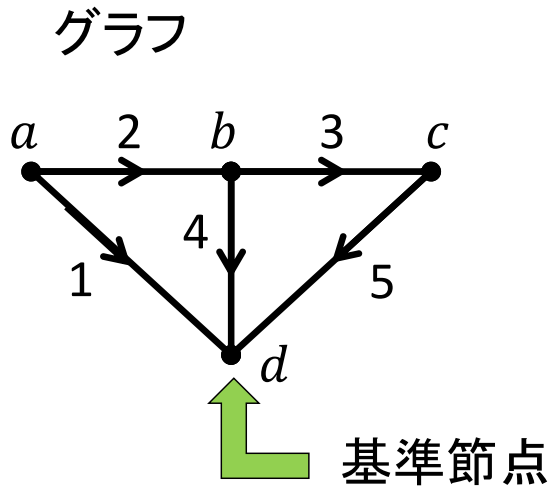
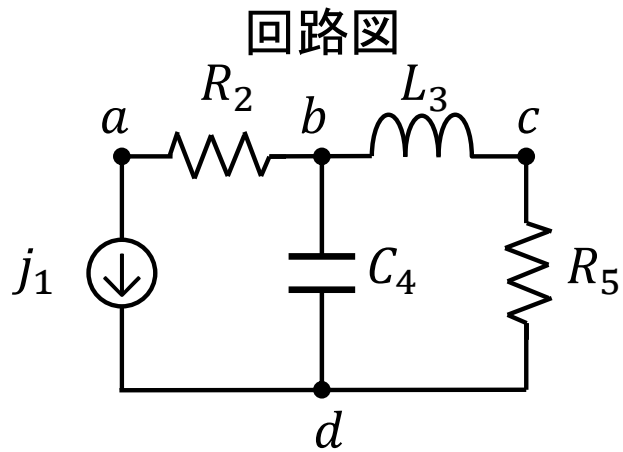
接続行列

- 接続行列
 - 節点と枝からなる回路を表す
 - 節点数 n , 枝数 m の回路の有向グラフ
 - グラフ: 節点と枝により構成される
 - 有向グラフ: 節点と向きを持つ枝により構成されたグラフ
 - 電圧の極性, 電流の向き
 - a_{ij} を成分とする $n \times m$ 行列 A
 - $a_{ij} = \begin{cases} 1 & \text{節点}i\text{から枝}j\text{に出る} \\ -1 & \text{節点}i\text{に枝}j\text{から入る} \\ 0 & \text{その他} \end{cases}$
 - 既約接続行列: 基準節点に関する行を削除した $(n - 1) \times m$ 行列 A_r

節点変換

- 節点電位ベクトル $\mathbf{u}(t)$ から素子電圧ベクトル $\mathbf{v}(t)$ への変数変換
 - 素子電圧ベクトル: $\mathbf{v}(t) = [v_1(t) \ v_2(t) \ \cdots \ v_m(t)]^T$
 - $v_k(t) (k = 1, 2, \dots, m)$: 二端子素子電圧
 - 節点電位ベクトル: $\mathbf{u}(t) = [u_1(t) \ u_2(t) \ \cdots \ u_{n-1}(t)]^T$
 - $u_p(t) (p = 1, 2, \dots, n - 1)$: 節点電位
 - \mathbf{A}_r : 節点 p が p 行, 素子 k が k 列に対応する既約接続行列
 - $\mathbf{v}(t) = \mathbf{A}_r^T \mathbf{u}(t)$
 - m 個の素子電圧が $n - 1$ 個の節点電位で表される

節点変換の例



既約接続行列

$$A_r = \begin{matrix} & \begin{matrix} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 \end{matrix} \\ \begin{matrix} a \\ b \\ c \end{matrix} & \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 1 & 1 \\ & -1 & 1 & 1 & 1 \\ & & -1 & & 1 \end{bmatrix} \end{matrix}$$

節点変換

$$\begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \\ v_4 \\ v_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 1 & 1 \\ & -1 & 1 & 1 & 1 \\ & & -1 & & 1 \\ & & & & 1 \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} u_a \\ u_b \\ u_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} u_a \\ u_a - u_b \\ u_b - u_c \\ u_b \\ u_c \end{bmatrix}$$

電圧制御形素子の特性方程式

- 素子電流 $i(t)$ が素子電圧 $v(t)$ の関数で表される
 - 抵抗: $i(t) = Gv(t)$
 - コンデンサ: $i(t) = C \frac{d}{dt} v(t) = C\Delta v(t)$
 - Δ :微分記号
 - インダクタ: $i(t) = \frac{1}{L} \int_{t_0}^t v(\tau) d\tau + i(t_0) = \frac{1}{L} \Gamma v(t) + i(t_0)$
 - Γ :積分記号, t_0 :時刻初期値
 - 電流源: $i(t) = 0v(t) + j(t) = j(t)$
 - 電流源は係数が0の電圧制御型素子と見なす

節点方程式の導出

- KCL方程式: $A_r i(t) = 0$
- 節点変換式: $v(t) = A_r^T u(t)$
- 特性方程式: $i(t) = \Psi v(t) + j(t)$
 - $i(t) = \Psi v(t) + j(t) = \Psi A_r^T u(t) + j(t)$
- 節点方程式の導出:
 - $A_r i(t) = A_r (\Psi A_r^T u(t) + j(t)) = 0$
 - $A_r \Psi A_r^T u(t) + A_r j(t) = 0$
 - $n - 1$ 個の節点電位を未知数とする連立方程式
 - KCLになっている

節点方程式のまとめ

- 素子数 m 個, 節点数 n 個の回路
 - $v(t)$:素子電圧ベクトル, $i(t)$:素子電流ベクトル
- 節点方程式
 - $A_r \Psi A_r^T \mathbf{u}(t) + A_r \mathbf{j}(t) = 0$
 - KCL方程式 $n - 1$ 個より導出
 - $\mathbf{u}(t)$:節点電位ベクトル, $\mathbf{j}(t)$:電流源ベクトル
 - Ψ :電圧制御型の特性行列(対角行列)
 - A_r :既約接続行列

閉路変換

- n 個の節点, m 個の枝に対する木 T , 補木 T' を考える
 - 補木 T' による基本閉路 $m - n + 1$ 個
 - 基準節点 0 に対する既約接続行列 A_r
 - $A_r = [A_c | A_t]$
 - A_c :補木 T' , A_t :木 T に対応する A_r の部分行列
 - 基本閉路行列 B_f
 - $B_f = [I | B_t]$
 - 列を A_r にそろえる。
 - I :補木 T' , B_t :木 T に対応する B_f の部分行列

閉路変換

- 補木 T' の枝 k
 - 素子電流 i_k
 - 枝 k でできる基本閉路 L_k
 - 素子電流 i_k は基本閉路 L_k の閉路電流となる
 - A_r の列に対応した枝電流 $i^T = [i_c i_t]^T$
- $$i = \begin{bmatrix} i_c \\ i_t \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} i_c \\ B_t^T i_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I \\ B_t^T \end{bmatrix} i_c = [I, B_t]^T i_c = B_f^T i_c$$
 - 補木 T' の $m - n + 1$ 個の基本閉路電流が求まれば, 回路中の m 個の素子電流が全て閉路変換により求まる

閉路変換

- 接続行列 A , 閉路行列 B の列の順序の対応
 $AB^T = 0$
 - A の p 行 $a_p = [a_{p1} \ a_{p2} \ \cdots \ a_{pn}]$
 - B^T の r 列= B の r 行 $b_r = [b_{r1} \ b_{r2} \ \cdots \ b_{rn}]$
 - AB^T の (p, r) 要素 $a_p b_r^T = \sum_{k=1}^n a_{pk} b_{rk}$
 - A の p 行に対応する節点 p が, B の r 行に対応する閉路 r にない場合 $b_{rk} = 0$
 - $a_p b_r^T = 0$

閉路変換

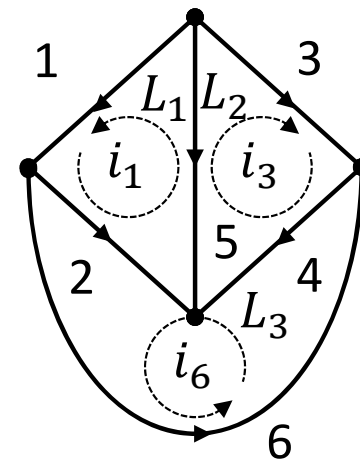
- A の p 行に対応する節点 p が, B の r 行に対応する閉路 r にある場合
 - 節点 p に接続され, 閉路 r 上にある枝は2個存在 k_1, k_2
 - 枝 k_1, k_2 が閉路 r 上で同じ向き
 - $a_{pk_1} = -a_{pk_2} \quad b_{rk_1} = b_{rk_2}$
 - 枝 k_1, k_2 が閉路 r 上で逆向き
 - $a_{pk_1} = a_{pk_2} \quad b_{rk_1} = -b_{rk_2}$
 - $a_p b_r^T = a_{pk_1} b_{rk_1} + a_{pk_2} b_{rk_2} = 0$

閉路変換

- $A_r B_f^T = [A_c A_t][I B_t]^T = A_c + A_t B_t^T = 0$
 - $A_t B_t^T = -A_c \quad B_t^T = -A_t^{-1} A_c$
- 電流ベクトル i を A_r にそろえる
 - $i^T = [i_c | i_t]^T$
 - i_c : 補木 T' , i_t : 木 T に対応する i の部分ベクトル
- KCL方程式
 - $A_r i = [A_c A_t] \begin{bmatrix} i_c \\ i_t \end{bmatrix} = A_c i_c + A_t i_t = 0$
 - $i_t = -A_t^{-1} A_c i_c = B_t^T i_c$

閉路変換の例

- 木2,4,5
- 補木1,3,6
- 補木1,3,6の枝の素子電流 i_1, i_3, i_6
- 補木1,3,6が形成する閉路 L_1, L_2, L_3
- 木2,4,5の枝に対応する素子電流 i_2, i_4, i_5



$$\bullet \quad \overset{T' \quad T}{B_f} = [I | B_t] = \begin{matrix} & \begin{matrix} 1 & 3 & 6 & 2 & 4 & 5 \end{matrix} \\ \begin{matrix} L_1 \\ L_2 \\ L_3 \end{matrix} & \left[\begin{array}{cccccc|cccc} 1 & & & & & & 1 & & & & -1 \\ & 1 & & & & & & 1 & & & -1 \\ & & 1 & & & & & & 1 & & \\ & & & 1 & & & & -1 & 1 & & \end{array} \right] \end{matrix}$$

閉路変換の例

- $$\begin{bmatrix} i_2 \\ i_4 \\ i_5 \end{bmatrix} = \begin{matrix} 2 \\ 4 \\ 5 \end{matrix} \begin{bmatrix} 1 & & -1 \\ & 1 & 1 \\ -1 & -1 & \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_3 \\ i_6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} i_1 - i_6 \\ i_3 + i_6 \\ -i_1 - i_3 \end{bmatrix}$$

$$= \mathbf{B}_t^T \mathbf{i}_c$$
- 木 T の電流ベクトル $\mathbf{i}_t = [i_2 \quad i_4 \quad i_5]^T$
- 補木 T' の電流ベクトル $\mathbf{i}_c = [i_1 \quad i_3 \quad i_6]^T$
- $$\mathbf{i} = \begin{bmatrix} \mathbf{i}_c \\ \mathbf{i}_t \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{i}_c \\ \mathbf{B}_t^T \mathbf{i}_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{I} \\ \mathbf{B}_t^T \end{bmatrix} \mathbf{i}_c = [\mathbf{I} \quad \mathbf{B}_t]^T \mathbf{i}_c = \mathbf{B}_f^T \mathbf{i}_c$$

電流制御形素子

- 素子電圧 $v(t)$ が素子電流 $i(t)$ の関数で表される
 - 抵抗: $v(t) = Ri(t)$
 - コンデンサ: $v(t) = \frac{1}{C} \int_{t_0}^t i(\tau) d\tau + v(t_0) = \frac{1}{C} \Gamma i(t) + v(t_0)$
 - Γ :積分記号, t_0 :時刻初期値
 - インダクタ: $v(t) = L \frac{d}{dt} i(t) = L \Delta i(t)$
 - Δ :微分記号
 - 電圧源: $v(t) = 0i(t) + e(t) = e(t)$
 - 電圧源は係数が0の電流制御型素子と見なす

閉路方程式の導出

- 補木電流変換: $\mathbf{i}(t) = \mathbf{B}_f^T \mathbf{i}_c(t)$
- KVL方程式: $\mathbf{B}_f \mathbf{v}(t) = 0$
- 特性方程式: $\mathbf{v}(t) = \mathbf{E} \mathbf{i}(t) + \mathbf{e}(t)$
 - $\mathbf{v}(t) = \mathbf{E} \mathbf{i}(t) + \mathbf{e}(t) = \mathbf{E} \mathbf{B}_f^T \mathbf{i}_c(t) + \mathbf{e}(t)$
- 閉路方程式の導出:
 - $\mathbf{B}_f \mathbf{v}(t) = \mathbf{B}_f (\mathbf{E} \mathbf{i}(t) + \mathbf{e}(t)) = 0$
 - $\mathbf{B}_f \mathbf{E} \mathbf{i}(t) + \mathbf{B}_f \mathbf{e}(t) = 0$
 - $m - n + 1$ 個の節点電位を未知数とする連立方程式
 - $m - n$ 個の独立なループに対するKVL方程式

閉路変換まとめ

- 閉路方程式

- $\mathbf{B}_f \mathbf{E} \mathbf{B}_f^T \mathbf{i}_c(t) + \mathbf{B}_f \mathbf{e}(t) = 0$
 - KVL方程式 $m - n + 1$ 個より導出
 - $\mathbf{i}_c(t)$: 閉路電流ベクトル, $\mathbf{e}(t)$: 電圧源ベクトル
 - \mathbf{E} : 電流制御型の特性行列(対角行列)
 - \mathbf{B}_f : 基本閉路行列
- $\mathbf{i}(t) = \mathbf{B}_f^T \mathbf{i}_c(t)$
- $\mathbf{v}(t) = \mathbf{E} \mathbf{i}(t) + \mathbf{e}(t)$