

Otimidade em um Sistema de Eventos Discretos

LEÔNIDAS DE OLIVEIRA BRANDÃO

Dep. Ciência da Computação Instituto de Matemática e Estatística – Universidade de São Paulo

E-mail : leo@ime.usp.br

WWW : <http://www.ime.usp.br/~leo>

RESUMO

Neste trabalho estudamos um *Sistema de Manufaturas Flexíveis* (SMF), modelado com um sistema dinâmico de eventos discretos que é composto por uma máquina, vários produtos (sem realimentação), com tempos de “set-ups” e com custos de armazenamento. Este sistema será controlado por políticas induzidas por “Cones Round-Robin”. Mostraremos que, dentre esta classe de políticas, “Clearing Round-Robin” é a política que minimiza o custo médio ponderado em um horizonte finito.

O modelo que estudaremos é composto por uma máquina e n produtos, numerados de 1 a n . As peças do produto i chegam ao sistema à uma taxa constante d_i ($d \in \mathbb{R}_+^n$). A máquina pode processar (continuamente) um único produto a cada instante, tendo n reservatórios (“buffers”), um para cada produto. O vetor $\mathbf{x}(t) \in \mathbb{R}_+^n$ descreve o número de peças acumuladas até o instante t , isto é, $x_i(t)$ é o número de peças do produto i aguardando processamento no instante t . O vetor de estado do sistema será $\mathbf{x}(t)$.

Uma peça do produto i demanda exatamente τ_i unidades de tempo para ser produzida, portanto $\tau_i x_i(t)$ seria o intervalo de tempo necessário para que o sistema pudesse “limpar” o “buffer” i , considerando apenas a quantidade acumulada até t (descontando-se as entradas de peças neste intervalo). Uma condição necessária para que um SMF seja *estável* é que sua carga de trabalho seja menor que um, isto é, que $\rho = \sum_{i=1}^n \rho_i = \sum_{i=1}^n d_i \tau_i < 1$. Denotaremos por ρ o vetor cuja componente i é ρ_i .

Existe um tempo de preparação para que a máquina deixe de produzir um produto e passe a processar outro, denominado na literatura por tempo de “set-up”. Como estamos interessados em políticas “round-robin”¹ e a máquina contém n produtos, o vetor δ de “set-ups” pode ser tomado no \mathbb{R}_+^n .

Estamos interessados em políticas de controle induzidas por cones do tipo $\mathbf{Ax} \geq \mathbf{0}$. Nesta política a trajetória evolui “dentro” do cone e os controles a serem aplicados são selecionados a partir de uma relação biunívoca com as faces: sempre que a trajetória alcança uma “nova” face disparamos o controle associado a esta face.

Devido aos tempos de “set-ups”, teremos $n+1$ diferentes controles, $\mathbf{v}^0 = d$ e $\mathbf{v}^i = d - 1/\tau_i \mathbf{e}^i$, para $i = 1, 2, \dots, n$ (\mathbf{e}^i o i -ésimo vetor-coluna da base canônica), assim, $\mathbf{x}(t)$ deve satisfazer $\dot{\mathbf{x}}(t) = \mathbf{v}^i$ (para algum $i \in \{0, 1, 2, \dots, n\}$). Portanto $\{\mathbf{v}^1, \dots, \mathbf{v}^n\}$ (ou simplesmente $\{1, \dots, n\}$) são os controles que devemos associar com as facetas (faces de dimensão $n-1$) dos cones. Construiremos os cones de modo que a sequência “round-robin” de controle seja $\{1, 2, \dots, n\}$ e a face i ($\mathbf{A}_i \mathbf{x} = 0$) dispare a produção de $(i \bmod n) + 1$. Para isto basta impormos que: $\mathbf{Ad} \geq \mathbf{0}$ (evita que a trajetória saia do cone durante “set-ups”); $\mathbf{AV} \in \mathcal{S}$ ($\mathbf{M} \in \mathcal{S} \Leftrightarrow \{m_{ij} < 0 \Leftrightarrow i = j\}$),

¹A sequência $\{s_i\}_{i \in \mathcal{A}}$, $\mathcal{A} \subseteq \mathbb{N}$, é “round-robin” se, e somente se $(s_{ki+1}, s_{ki+2}, \dots, s_{ki+n}) = (s_1, s_2, \dots, s_n)$, para todo $k \geq 0$.

onde \mathbf{V} é a matriz cuja coluna i é o vetor-coluna \mathbf{v}^i ; e $\mathbf{A}^{-1} \leq \mathbf{O}$ (pode-se provar que $\{x : \mathbf{A}x \geq \mathbf{0}\} \subseteq \mathbb{R}_+^n \Leftrightarrow \mathbf{A}^{-1} \leq \mathbf{O}$). [PHK-94, HBG-95.a].

Devido à política de cone, podemos estudar o comportamento do sistema nos eventos *mudança de controle*. Assim, \mathbf{x}_i^k será o vetor de estado do sistema no instante em que este inicia preparação para produzir pela k -ésima vez o produto i e Δ_i^k o tempo utilizado nesta rodada de produção. Convencionaremos $\mathbf{x}^k = \mathbf{x}_n^k$ e Δ^k como sendo o vetor-coluna dos tempos de produção da rodada k .

Dado um sistema $(d, \tau) \in \mathbb{R}_{++}^{n \times n}$ e $\mathbf{c} \in \mathbb{R}_{++}^n$ um vetor de custos (c_i é o custo unitário para armazenar peças i por uma unidade de tempo), estamos interessados em determinar qual a matriz geradora do cone que minimiza o custo médio da primeira rodada de produção, isto é

$$\mathbf{A}^* = \arg \min_{\mathcal{R}} \frac{1}{\|\Delta^1\|_1 + \|\delta\|_1} \int_0^{\|\Delta^1\|_1 + \|\delta\|_1} \sum_{i=1}^n c_i x_i(t) dt \quad (\text{P})$$

onde $\mathcal{R} = \{\mathbf{AV} \in \mathcal{S}; \mathbf{A}^{-1} \leq \mathbf{O}; \mathbf{y}^0 \text{ deve estar na face } n \text{ e só nesta; e } \|\mathbf{y}^0\|_1 = 1\}$ ($\|\mathbf{y}^0\|_1 = 1$ é usado para evitar solução trivial). [HBG-95.b] resolve um problema análogo a este considerando um horizonte infinito.

Pode-se mostrar que $\mathbf{V}^{-1} \leq \mathbf{O}$ e assim podemos estudar o sistema através da *dinâmica transformada* $\mathbf{y}(t) = \mathbf{V}^{-1}\mathbf{x}(t)$ (esta idéia foi introduzida em HBG-95.a). Neste caso o cone $\{\mathbf{y} : \mathbf{AVV}^{-1}\mathbf{x} = \mathbf{My} \geq \mathbf{0}\}$ passa a estar no \mathbb{R}_+^n e os controles ficam mais simples ($\mathbf{V}^{-1}\mathbf{v}^i = \mathbf{e}^i$). Com alguns cálculos, descobrimos que $\mathbf{AVV}^{-1}\mathbf{d} = -1/(1-\rho)\rho$.

Usando a dinâmica transformada, podemos observar que $\mathbf{y}^{k+1} = \mathbf{y}^k + \Delta^{k+1} - \|\delta\|_1/(1-\rho)\rho$ e que $\mathbf{y}_i^{k+1} = \mathbf{y}_i^k + \Delta_i^{k+1}\mathbf{e}^i + \dots + \Delta_i^{k+1}\mathbf{e}^i - (\delta_1 + \dots + \delta_i)/(1-\rho)\rho$. A partir destas expressões podemos mostrar que $\mathbf{y}^{k+1} = \mathbf{Jy}^k + 1/(1-\rho)\mathbf{L}^{-1}\mathbf{SM}\rho - \|\delta\|_1/(1-\rho)\rho$ e $\Delta^{k+1} = \mathbf{L}^{-1}(-\mathbf{My}^k + 1/(1-\rho)\mathbf{SM}\rho)$, onde \mathbf{L} é a triangular inferior de \mathbf{M} , \mathbf{U} sua triangular estritamente superior ($\mathbf{M} = \mathbf{L} + \mathbf{U}$), $\mathbf{J} = -\mathbf{L}^{-1}\mathbf{U}$ e $\mathbf{S} = \text{diag}\{\delta_1, \delta_1 + \delta_2, \dots, \|\delta\|_1\}$.

Pode-se mostrar que $\mathbf{L}^{-1} \leq \mathbf{O}$ (lembre-se que $\mathbf{M} \in \mathcal{S}$) e que $\mathbf{L}^{-1}\mathbf{SL}$ é triangular inferior, com diagonal igual a de \mathbf{S} e demais componentes não positivos. Assim, pode-se escrever $\mathbf{L}^{-1}\mathbf{SL}$ como $\mathbf{S} + \mathbf{G}$, sendo $\mathbf{G} \leq \mathbf{O}$ triangular estritamente inferior.

Agora estamos prontos para enunciar o principal resultado deste trabalho,

Teorema 1 Se $c_i/\tau_i = c_j/\tau_j$ e $c_i < \tau_i(c_1d_1 + \dots + c_nd_n)$, para todo i e j em $\{1, 2, \dots, n\}$, então a matriz que resolve (P) é $\mathbf{A} = \mathbf{I}$ (portanto, satisfazendo as restrições \mathcal{R}).

[PHK-94] J. R. Perkins, C. Humes Jr. & P. R. Kumar, 1994. *Distributed Control of Flexible Manufacturing Systems: Stability and Performance*, IEEE Trans. on Robotics and Automation, Vol. 37(1), pp. 132-141, abr.
[HBG-95.a] C.Humes Jr., L.O.Brandão e M.P.Garcia, 1995. *A Mixed Dynamics Approach for Linear Corridor Policies (A Revisitation of Dynamic Setup Scheduling and Flow Control in Manufacturing Systems)*, "Discrete Event Dynamic Systems: Theory and Applications", Vol. 5, pp. 59-82, jan.
[HBG-95.b] C.Humes Jr., L.O.Brandão e M.P.Garcia, 1995. *On the Optimal Design of Linear Corridor Policies* ("invited paper"), Proceedings da 33rd Allerton Conference on Communication, Control and Computing, Monticello, Illinois, pp. 510-518, out.