# Metaheurística GRASP com refinamento por busca local para o Flowshop Permutacional

Alberto F. K. Neto<sup>1</sup>

<sup>1</sup>Instituto de Informática – Universidade Federal do Rio Grande do Sul (UFRGS) Caixa Postal 15.064 – 91.501-970 – Porto Alegre – RS – Brazil

afkneto@inf.ufrgs.br

# 1. Introdução

Este relatório refere-se ao trabalho de otimização da disciplina de Otimização Combinatória (INF05010), cursada no período de 2019/1. O texto apresenta o problema de otimização considerado e introduz um modelo de Programação Linear Inteira da literatura do problema. Detalhes sobre o desenvolvimento de um método de solução heurístico baseado em GRASP e Busca Local encontram-se disponíveis nas seções indicadas, e o desempenho do método proposto é comparado com os melhores valores de solução atualmente conhecidos para um pequeno conjunto de instâncias de teste.

# 2. Descrição do problema

O Problema de Flowshop Permutacional (PFSP) é um tema de pesquisa recorrente nos estudos da otimização combinatória. O problema considera um conjunto de M máquinas e N tarefas, em que todas as tarefas devem ser processadas exatamente uma vez em cada uma das máquinas consideradas. Cada tarefa  $1 \le j \le N$  demora  $T_{rj} \ge 0$  unidades de tempo para ser processada cada máquina  $1 \le r \le M$ . Busca-se uma ordem de execução das tarefas que minimize o tempo final de processamento da última máquina considerada. Essa ordem de execução é seguida por todas as máquinas.

[Tseng et al. 2004] propuseram um modelo de programação linear inteira mista para o problema. As variáveis binárias  $D_{ik} \in \{0,1\}$  assumem o valor 1 para indicar se a tarefa i deve ser processada em algum momento anterior ao processamento da tarefa k, com  $1 \leqslant i < k \leqslant N$ . Já as variáveis contínuas  $C_{ri} \geqslant 0$  indicam o horizonte de tempo de processamento que cada tarefa  $1 \leqslant i \leqslant N$  em cada máquina  $1 \leqslant r \leqslant M$ . Adicionamente, a variável  $C_{\max} \geqslant 0$  é utilizado no cálculo do tempo final de processamento da última máquina. De posse dessas definições, a seguinte formulação modela o Problema de Flowshop permutacional. Note a existência de um parâmetro P, que é um número suficientemente grande usado como "big-M" na modelagem das restrições lógicas do modelo.

$$Minimize C_{max}$$
 (1)

Sujeito a:

$$C_{1i} \geqslant T_{1i} \qquad 1 \leqslant i \leqslant N \qquad (2)$$

$$C_{ri} - C_{r-1,i} \geqslant T_{ri} \qquad 2 \leqslant r \leqslant M, 1 \leqslant i \leqslant N \qquad (3)$$

$$C_{ri} - C_{rk} + PD_{ik} \geqslant T_{ri} \qquad 1 \leqslant r \leqslant M, 1 \leqslant i < k \leqslant N \qquad (4)$$

$$C_{ri} - C_{rk} + PD_{ik} \leqslant P - T_{rk} \qquad 1 \leqslant r \leqslant M, 1 \leqslant i < k \leqslant N \qquad (5)$$

$$C_{\max} \geqslant C_{Mi} \qquad 1 \leqslant i \leqslant N \qquad (6)$$

$$C_{ri} \geqslant 0 \qquad 1 \leqslant r \leqslant M, 1 \leqslant i \leqslant N \qquad (7)$$

$$D_{ik} \in \{0, 1\} \qquad 1 \leqslant i < k \leqslant N \qquad (8)$$

A função objetivo (1) minimiza o tempo de processamento final da última máquina do problema. As restrições (2) e (3) modelam o tempo final de processamento das tarefas na primera e demais máquinas, respectivamente. As restrições (4–5) garantem uma única ordem de execução das tarefas em todas as máquinas. A restrição (6) calcula o tempo final de processamento da última máquina. Por fim, as restrições (7–8) modelam o domínio das variáveis de decisão do problema.

# 3. Método de solução com GRASP e Busca Local

Tendo em vista a questão da típica baixa eficiência de métodos exatos em resolver problemas de otimização combinatória discreta, propõe-se o seguinte método de solução heurístico para resolução do problema. O método de solução é implementa umaa heurística GRASP para construção de uma soluçãoa inicial [Feo et al. 1994], seguida de uma fase de intensificação com busca local. O pseudocódigo dos algoritmos de construção inicial e de busca local são listados em 1 e 2. Na notação a seguir, uma solução é definida como uma lista com a ordem de processamento das tarefas, e pode ser parcial ou completa. Uma visão geral do método de solução está disponível no algoritmo 3.

Algorithm 1: Construção de solução inicial com GRASP.

```
1 Procedure GRASP (N, M, T, \alpha)
         pend \leftarrow \text{lista com valores } 1, 2, \dots, N
         s \leftarrow lista vazia; z \leftarrow 0
         while pend não está vazia do
 4
               RCL \leftarrow lista vazia
 5
               for j \in pend do
                    \bar{z}_i \leftarrow custo da solução parcial s com adição da tarefa j
                    adicione a tupla (j, \bar{z}_j) em RCL
 8
               ordene RCL em ordem não crescente de \bar{z}
               tam \leftarrow tamanho da lista RCL
10
               tp \leftarrow \text{escolhe aleatoriamente um índice de } [1, \max\{1, \alpha \cdot tam\}]
11
               atualize a solução s e custo z com os dados da tupla RCL_{tp}
12
               remova a tarefa referente a tp de pend
13
14 return s
```

O algoritmo GRASP inicial com uma solução vazia, de custo 0, e incrementalmente adiciona tarefas na ordem de processamento das máquinas. Inicialmente, todas as tarefas são marcadas como pendentes (lista pend). A cada iteração do laço principal (linhas 4–13), calcula-se o custo de inserção de cada tarefa pendente na solução parcial s. Esses valores de custo são adicionados à lista RCL de tarefas candidatas a entrar na solução. Faz-se a ordenação dessa lista em ordem não crescente de custo de solução, e escolhe-se aleatoriamente uma das  $\alpha\%$  tarefas iniciais da lista de candidatos. Essa tarefa entra na solução parcial s, e o custo s0 é atualizado de acordo. Finalmente, a tarefa é removida da lista de pendentes e a próxima iteração inicia. Essa implementação de GRASP faz a seleção com s0 pelos índices da lista de candidatos.

Algorithm 2: Algoritmo de Busca Local iterada com trocas aleatória.

```
1Procedure Swap2LS (s^*, numVezes)2z^* \leftarrow custo da solução atual3for i \leftarrow 1 até numVezes do4selecione tarefas j_1 \neq j_2 aleatoriamente, com distribuição uniforme5\bar{s} \leftarrow troque a ordem de processamento de j_1 \leftrightarrow j_2 em s^*6\bar{z} \leftarrow avalie o custo da solução \bar{s}7if \bar{z} < z^* then8s^* \leftarrow \bar{s}9z^* \leftarrow \bar{z}
```

Após a construção de uma solução inicial com GRASP, inicia-se a fase de melhoramento da solução com o algoritmo de busca local iterado 2. A busca local faz diversas tentativas de troca da ordem de processamento de duas tarefas em posições distintas, e sempre aceita a troca na ordem das tarefas caso seja vantajosa (estratégia de "primeira melhora"). De posse de ambos os algoritmos, é possível definir o método de solução completo como em 3.

**Algorithm 3:** Algoritmo completo da heurística GRASP com Busca Local.

```
1 Procedure GRASP_LS (N, M, T, \alpha)

2 | s \leftarrow \text{GRASP}(N, M, T, \alpha)

3 | for iter \leftarrow 1 até MAX\_ITER do

4 | Swap2LS(s, \lceil N/100 \rceil)

5 | Swap2LS(s, \lceil iter/1000 \rceil)

6 | Swap2LS(s, randomInt(1,N))
```

Como consideração final, todas as seleções aleatórias se deram por distribuição uniforme. Utilizou-se cada uma das replicações  $n=1,\dots,10$  da heurística como semente do gerador de números pseudoaleatórios.

#### 4. Resultados computacionais

Os testes computacionais da heurística e da formulação matemática foram conduzidos nas instâncias de teste indicadas na definição do trabalho da disciplinas. Utilizou-se um computador Intel 3612QM @ 2.10GHz, dispondo-se de 8 GB de memória principal. A heurística foi implementada em Python 3.7.4, e o modelo foi resolvido por meio do GLPK 4.65. O ambiente de testes foi o Arch Linux de 64 bits, com kernel padrão 5.3.8.

Instância	BKS	Valor relaxação	Obj. solução inteira	GAP <sub>BKS</sub> (%)
VFR10_15_1	1307	880.0	1307	0.0
VFR10_10_3	1592	687.0	1873	56.9
VFR_20_20_1	2270	1391.0	2573	42.6
VFR60_5_10	3663	382.0	3878	89.3
VFR100_60_1	9395	TL	_	$\infty$
VFR500_40_1	28548	TL	_	$\infty$
VFR500_60_3	31125	TL	_	$\infty$
VFR600_20_1	31433	TL	_	$\infty$
VFR700_20_10	36417	TL	_	$\infty$

# 5. Conclusões

# Referências

Feo, T. A., Resende, M. G., and Smith, S. H. (1994). A greedy randomized adaptive search procedure for maximum independent set. *Operations Research*, 42(5):860–878.

Tseng, F. T., Stafford Jr, E. F., and Gupta, J. N. (2004). An empirical analysis of integer programming formulations for the permutation flowshop. *Omega*, 32(4):285–293.

Apêndice A – Média dos resultados computacionais para diversos  $\alpha$ 

$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	Instância	BKS	$\alpha$	Valor F.O.	${ m GAP}_{ m BKS}  (\%)$	Tempo (s.)
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR10_15_1	1307.00				
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1307.00				
$\begin{array}{c} \text{VFR} 10\_15\_1 & 1307.00 & 0.80 & 1362.9 \pm 30.205 & 4.28 & 1.5 \pm 0.04 \\ \text{VFR} 10\_15\_1 & 1307.00 & 1.00 & 1342.2 \pm 28.867 & 2.69 & 1.5 \pm 0.03 \\ \hline \text{VFR} 100\_60\_1 & 9395.00 & 0.00 & 10008.8 \pm 47.123 & 6.53 & 57.7 \pm 0.59 \\ \text{VFR} 100\_60\_1 & 9395.00 & 0.40 & 10039.1 \pm 54.017 & 6.86 & 57.9 \pm 0.52 \\ \text{VFR} 100\_60\_1 & 9395.00 & 0.40 & 10039.1 \pm 54.017 & 6.86 & 57.9 \pm 0.52 \\ \text{VFR} 100\_60\_1 & 9395.00 & 0.60 & 10040.9 \pm 73.843 & 6.87 & 58.5 \pm 0.87 \\ \text{VFR} 100\_60\_1 & 9395.00 & 1.00 & 10057.8 \pm 55.519 & 7.05 & 58.2 \pm 0.99 \\ \hline \text{VFR} 100\_60\_1 & 9395.00 & 1.00 & 10057.8 \pm 55.519 & 7.05 & 58.2 \pm 0.99 \\ \hline \text{VFR} 20\_10\_3 & 1592.00 & 0.00 & 1687.5 \pm 29.304 & 6.00 & 2.1 \pm 0.05 \\ \text{VFR} 20\_10\_3 & 1592.00 & 0.20 & 1685.8 \pm 23.223 & 5.89 & 2 \pm 0.03 \\ \text{VFR} 20\_10\_3 & 1592.00 & 0.40 & 1682 \pm 21.417 & 5.65 & 2 \pm 0.03 \\ \text{VFR} 20\_10\_3 & 1592.00 & 0.60 & 1690.8 \pm 39.6 & 6.21 & 2 \pm 0.04 \\ \text{VFR} 20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ \text{VFR} 20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ \text{VFR} 20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ \text{VFR} 20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ \text{VFR} 20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ \text{VFR} 20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 33.478 & 3.97 & 3.9 \pm 0.07 \\ \text{VFR} 20\_20\_1 & 2270.00 & 0.00 & 2360.1 \pm 33.478 & 3.97 & 3.9 \pm 0.07 \\ \text{VFR} 20\_20\_1 & 2270.00 & 0.40 & 2350 \pm 25.573 & 3.52 & 3.9 \pm 0.08 \\ \text{VFR} 20\_20\_1 & 2270.00 & 0.80 & 2362.9 \pm 26.236 & 4.09 & 3.8 \pm 0.05 \\ \text{VFR} 20\_20\_1 & 2270.00 & 0.80 & 2362.9 \pm 26.236 & 4.09 & 3.8 \pm 0.05 \\ \text{VFR} 20\_20\_1 & 2270.00 & 0.80 & 2366.9 \pm 38.766 & 4.27 & 3.9 \pm 0.06 \\ \text{VFR} 20\_20\_1 & 2270.00 & 0.00 & 30640.6 \pm 67.832 & 7.33 & 200.4 \pm 8.47 \\ \text{VFR} 500\_40\_1 & 28548.00 & 0.00 & 30681.7 \pm 117.634 & 7.73 & 200 \pm 4.51 \\ \text{VFR} 500\_40\_1 & 28548.00 & 0.00 & 30681.7 \pm 117.634 & 7.73 & 200 \pm 4.51 \\ \text{VFR} 500\_40\_1 & 28548.00 & 0.60 & 30681.7 \pm 127.513 & 7.47 & 198.4 \pm 1.59 \\ \text{VFR} 500\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33630.7 \pm 51.13.56 & 7.68 & 200.9 \pm 7.53$						
$\begin{array}{c} VFR10\_15\_1 & 1307.00 & 1.00 & 1342.2 \pm 28.867 & 2.69 & 1.5 \pm 0.03 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 0.00 & 10008.8 \pm 47.123 & 6.53 & 57.7 \pm 0.59 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 0.20 & 10054.5 \pm 70.099 & 7.02 & 57.7 \pm 0.42 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 0.40 & 10039.1 \pm 54.017 & 6.86 & 57.9 \pm 0.52 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 0.60 & 10040.9 \pm 73.843 & 6.87 & 58.5 \pm 0.87 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 0.80 & 10048.8 \pm 69.904 & 6.96 & 58 \pm 1 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 1.00 & 10057.8 \pm 55.519 & 7.05 & 58.2 \pm 0.99 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.00 & 1687.5 \pm 29.304 & 6.00 & 2.1 \pm 0.05 \\ VFR20\_10_3 & 1592.00 & 0.20 & 1685.8 \pm 23.223 & 5.89 & 2 \pm 0.03 \\ VFR20\_10_3 & 1592.00 & 0.40 & 1682 \pm 21.417 & 5.65 & 2 \pm 0.03 \\ VFR20\_10_3 & 1592.00 & 0.60 & 1690.8 \pm 39.6 & 6.21 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_10_3 & 1592.00 & 0.60 & 1690.8 \pm 39.6 & 6.21 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_10_3 & 1592.00 & 1.00 & 1682.7 \pm 24.157 & 5.70 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_10_3 & 1592.00 & 1.00 & 1682.7 \pm 24.157 & 5.70 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_10_3 & 1592.00 & 1.00 & 1682.7 \pm 24.157 & 5.70 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.00 & 2360.1 \pm 33.478 & 3.97 & 3.9 \pm 0.07 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.40 & 2355.8 \pm 41.214 & 3.78 & 3.9 \pm 0.08 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.60 & 2376.6 \pm 31.178 & 4.70 & 3.9 \pm 0.06 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.60 & 2376.6 \pm 31.178 & 4.70 & 3.9 \pm 0.06 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 1.00 & 2366.9 \pm 26.236 & 4.09 & 3.8 \pm 0.05 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 1.00 & 2366.9 \pm 38.766 & 4.27 & 3.9 \pm 0.06 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 1.00 & 30640.6 \pm 67.832 & 7.33 & 200.4 \pm 8.47 \\ VFR500\_40\_1 & 28548.00 & 0.00 & 30640.6 \pm 67.832 & 7.33 & 200.4 \pm 8.47 \\ VFR500\_40\_1 & 28548.00 & 0.00 & 30640.6 \pm 67.832 & 7.33 & 200.4 \pm 8.47 \\ VFR500\_40\_1 & 28548.00 & 0.00 & 30640.6 \pm 67.832 & 7.33 & 200.4 \pm 8.47 \\ VFR500\_40\_1 & 28548.00 & 0.00 & 30640.6 \pm 67.832 & 7.33 & 200.4 \pm 8.47 \\ VFR500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33530.6 \pm 106.966 & 7.76 & 298.5 \pm 4.31 \\ VFR500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33624.6 \pm 167.947 & 8.03 & 300.7 \pm 3.79 \\ VFR500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33624.6 \pm 167.947 & 8.03 & 300.7 \pm 3.79 \\ VFR500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 3$						
$\begin{array}{c} VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 0.00 & 10008.8 \pm 47.123 & 6.53 & 57.7 \pm 0.59 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 0.20 & 10054.5 \pm 70.099 & 7.02 & 57.7 \pm 0.42 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 0.40 & 10039.1 \pm 54.017 & 6.86 & 57.9 \pm 0.52 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 0.60 & 10040.9 \pm 73.843 & 6.87 & 58.5 \pm 0.87 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 0.80 & 10048.8 \pm 69.904 & 6.96 & 58 \pm 1 \\ VFR100\_60\_1 & 9395.00 & 1.00 & 10057.8 \pm 55.519 & 7.05 & 58.2 \pm 0.99 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.00 & 1687.5 \pm 29.304 & 6.00 & 2.1 \pm 0.05 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.20 & 1685.8 \pm 23.223 & 5.89 & 2 \pm 0.03 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.40 & 1682 \pm 21.417 & 5.65 & 2 \pm 0.03 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.60 & 1690.8 \pm 39.6 & 6.21 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 1.00 & 1682.7 \pm 24.157 & 5.70 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 1.00 & 1682.7 \pm 24.157 & 5.70 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 1.00 & 1682.7 \pm 24.157 & 5.70 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 1.00 & 1682.7 \pm 24.157 & 5.70 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.20 & 2355.8 \pm 41.214 & 3.78 & 3.97 & 3.9 \pm 0.07 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.40 & 2350 \pm 25.573 & 3.52 & 3.9 \pm 0.08 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.60 & 2376.6 \pm 31.178 & 4.70 & 3.9 \pm 0.08 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 1.00 & 2360.9 \pm 26.236 & 4.09 & 3.8 \pm 0.05 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 1.00 & 2360.9 \pm 38.766 & 4.27 & 3.9 \pm 0.07 \\ VFRS00\_40\_1 & 28548.00 & 0.40 & 30697.4 \pm 107.934 & 7.53 & 197.2 \pm 1.52 \\ VFRS00\_40\_1 & 28548.00 & 0.40 & 30697.4 \pm 107.934 & 7.53 & 197.2 \pm 1.52 \\ VFRS00\_40\_1 & 28548.00 & 0.40 & 30697.4 \pm 107.934 & 7.53 & 197.2 \pm 1.52 \\ VFRS00\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33535.1 \pm 81.036 & 7.74 & 299.2 \pm 3.89 \\ VFRS00\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33535.1 \pm 81.036 & 7.74 & 299.2 \pm 3.89 \\ VFRS00\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33530.5 \pm 65.58 & 7.73 & 2998.7 \pm 3.89 \\ VFRS00\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33530.5 \pm 65.58 & 7.73 & 2998.3 \pm 3.3 \\ VFRS00\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33530.5 \pm 65.58 & 7.73 & 2998.3 \pm 3.3 \\ VFRS00\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 $						
$\begin{array}{c} {\rm VFR100\_60\_1} \\ {\rm VFR100\_60\_1} \\ {\rm 9395.00} \\ {\rm 0.40} \\ {\rm 10039.1} \pm 54.017 \\ {\rm 0.686} \\ {\rm 57.9} \pm 0.52 \\ {\rm VFR100\_60\_1} \\ {\rm 9395.00} \\ {\rm 0.60} \\ {\rm 10040.9} \pm 73.843 \\ {\rm 6.87} \\ {\rm 58.5} \pm 0.87 \\ {\rm VFR100\_60\_1} \\ {\rm 9395.00} \\ {\rm 0.80} \\ {\rm 10048.8} \pm 69.904 \\ {\rm 6.96} \\ {\rm 58.8} \pm 1 \\ {\rm VFR100\_60\_1} \\ {\rm 9395.00} \\ {\rm 1.00} \\ {\rm 10057.8} \pm 55.519 \\ {\rm 7.05} \\ {\rm 58.2} \pm 0.99 \\ {\rm VFR20\_10\_3} \\ {\rm 1592.00} \\ {\rm 0.20} \\ {\rm 1685.8} \pm 23.223 \\ {\rm 5.89} \\ {\rm 2.2} \pm 0.03 \\ {\rm VFR20\_10\_3} \\ {\rm 1592.00} \\ {\rm 0.40} \\ {\rm 1682} \pm 21.417 \\ {\rm 5.65} \\ {\rm 2.2} \pm 0.03 \\ {\rm VFR20\_10\_3} \\ {\rm 1592.00} \\ {\rm 0.40} \\ {\rm 1682} \pm 21.417 \\ {\rm 5.65} \\ {\rm 2.2} \pm 0.03 \\ {\rm VFR20\_10\_3} \\ {\rm 1592.00} \\ {\rm 0.60} \\ {\rm 1690.8} \pm 39.6 \\ {\rm 6.21} \\ {\rm 2.2} \pm 0.04 \\ {\rm VFR20\_10\_3} \\ {\rm 1592.00} \\ {\rm 0.80} \\ {\rm 1690.8} \pm 39.6 \\ {\rm 6.21} \\ {\rm 2.2} \pm 0.04 \\ {\rm VFR20\_10\_3} \\ {\rm 1592.00} \\ {\rm 0.80} \\ {\rm 1692.3} \pm 32.094 \\ {\rm 6.30} \\ {\rm 2.2} \pm 0.02 \\ {\rm VFR20\_10\_3} \\ {\rm 1592.00} \\ {\rm 0.00} \\ {\rm 0.80} \\ {\rm 1692.3} \pm 32.094 \\ {\rm 6.30} \\ {\rm 2.2} \pm 0.04 \\ {\rm VFR20\_20\_1} \\ {\rm 2270.00} \\ {\rm 0.00} \\ {\rm 2360.1} \pm 33.478 \\ {\rm 3.97} \\ {\rm 3.9} \pm 0.07 \\ {\rm VFR20\_20\_1} \\ {\rm 2270.00} \\ {\rm 0.00} \\ {\rm 2360.1} \pm 33.478 \\ {\rm 3.97} \\ {\rm 3.9} \pm 0.08 \\ {\rm VFR20\_20\_1} \\ {\rm 2270.00} \\ {\rm 0.60} \\ {\rm 2376.6} \pm 31.178 \\ {\rm 4.70} \\ {\rm 3.9} \pm 0.08 \\ {\rm VFR20\_20\_1} \\ {\rm 2270.00} \\ {\rm 0.60} \\ {\rm 2376.6} \pm 31.178 \\ {\rm 4.70} \\ {\rm 3.9} \pm 0.06 \\ {\rm VFR20\_20\_1} \\ {\rm 2270.00} \\ {\rm 0.60} \\ {\rm 2376.6} \pm 31.178 \\ {\rm 4.70} \\ {\rm 3.9} \pm 0.06 \\ {\rm VFR20\_20\_1} \\ {\rm 2270.00} \\ {\rm 0.60} \\ {\rm 2376.6} \pm 31.79 \\ {\rm 4.178} \\ {\rm 4.70} \\ {\rm 3.9} \pm 0.06 \\ {\rm 4.27} \\ {\rm$	VFR10_15_1	1307.00	1.00	$1342.2 \pm 28.867$	2.69	$1.5 \pm 0.03$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR100_60_1	9395.00	0.00	$10008.8 \pm 47.123$	6.53	$57.7 \pm 0.59$
$\begin{array}{c} \text{VFR}100\_60\_1 & 9395.00 & 0.60 & 10040.9 \pm 73.843 & 6.87 & 58.5 \pm 0.87 \\ \text{VFR}100\_60\_1 & 9395.00 & 0.80 & 10048.8 \pm 69.904 & 6.96 & 58 \pm 1 \\ \text{VFR}100\_60\_1 & 9395.00 & 1.00 & 10057.8 \pm 55.519 & 7.05 & 58.2 \pm 0.99 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.00 & 1687.5 \pm 29.304 & 6.00 & 2.1 \pm 0.05 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.20 & 1685.8 \pm 23.223 & 5.89 & 2 \pm 0.03 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.40 & 1682 \pm 21.417 & 5.65 & 2 \pm 0.03 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.60 & 1690.8 \pm 39.6 & 6.21 & 2 \pm 0.04 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 1.00 & 1682.7 \pm 24.157 & 5.70 & 2 \pm 0.04 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 0.00 & 2360.1 \pm 33.478 & 3.97 & 3.9 \pm 0.07 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 0.00 & 2350.5 \pm 25.573 & 3.52 & 3.9 \pm 0.08 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 0.60 & 2376.6 \pm 31.178 & 4.70 & 3.9 \pm 0.06 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 0.60 & 2376.6 \pm 31.178 & 4.70 & 3.9 \pm 0.06 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 0.60 & 2366.9 \pm 38.766 & 4.27 & 3.9 \pm 0.05 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 1.00 & 2366.9 \pm 38.766 & 4.27 & 3.9 \pm 0.07 \\ \text{VFR}500\_40\_1 & 28548.00 & 0.00 & 30640.6 \pm 67.832 & 7.33 & 200.4 \pm 8.47 \\ \text{VFR}500\_40\_1 & 28548.00 & 0.00 & 30697.4 \pm 107.934 & 7.73 & 200 \pm 4.51 \\ \text{VFR}500\_40\_1 & 28548.00 & 0.60 & 30681.7 \pm 127.513 & 7.47 & 198.4 \pm 1.59 \\ \text{VFR}500\_40\_1 & 28548.00 & 0.60 & 30681.7 \pm 127.513 & 7.47 & 198.4 \pm 1.59 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33535.1 \pm 81.036 & 7.74 & 299.2 \pm 3.89 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33535.1 \pm 81.036 & 7.74 & 299.2 \pm 3.89 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33535.1 \pm 81.036 & 7.74 & 299.2 \pm 3.89 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33535.1 \pm 81.036 & 7.74 & 299.2 \pm 3.89 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.40 & 33535.1 \pm 81.036 & 7.74 & 299.2 \pm 3.89 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 3632.6 \pm 62.45 & 6.12 & 6 \pm 0.06 \\ \text{VFR}60\_10\_3 & 3423.00 & 0.40 & 3630.7 \pm 55.041 & 6.07 & 6 \pm 0.08 \\ \text{VFR}60\_10\_3 & 3423.0$						
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$						
$\begin{array}{c} \text{VFR}100\_60\_1 & 9395.00 & 1.00 & 10057.8\pm55.519 & 7.05 & 58.2\pm0.99 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.00 & 1687.5\pm29.304 & 6.00 & 2.1\pm0.05 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.20 & 1685.8\pm23.223 & 5.89 & 2\pm0.03 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.40 & 1682\pm21.417 & 5.65 & 2\pm0.03 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.60 & 1690.8\pm39.6 & 6.21 & 2\pm0.04 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1699.8\pm39.6 & 6.21 & 2\pm0.04 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3\pm32.094 & 6.30 & 2\pm0.02 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 1.00 & 1682.7\pm24.157 & 5.70 & 2\pm0.04 \\ \text{VFR}20\_10\_3 & 1592.00 & 0.00 & 2360.1\pm33.478 & 3.97 & 3.9\pm0.07 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 0.00 & 2360.1\pm33.478 & 3.97 & 3.9\pm0.07 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 0.20 & 2355.8\pm41.214 & 3.78 & 3.9\pm0.08 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 0.40 & 2350\pm25.573 & 3.52 & 3.9\pm0.08 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 0.60 & 2376.6\pm31.178 & 4.70 & 3.9\pm0.06 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 0.80 & 2362.9\pm26.236 & 4.09 & 3.8\pm0.05 \\ \text{VFR}20\_20\_1 & 2270.00 & 1.00 & 2366.9\pm38.766 & 4.27 & 3.9\pm0.07 \\ \text{VFR}500\_40\_1 & 28548.00 & 0.00 & 30640.6\pm67.832 & 7.33 & 200.4\pm8.47 \\ \text{VFR}500\_40\_1 & 28548.00 & 0.20 & 30753.7\pm111.634 & 7.73 & 200\pm4.51 \\ \text{VFR}500\_40\_1 & 28548.00 & 0.40 & 30697.4\pm107.934 & 7.53 & 197.2\pm1.52 \\ \text{VFR}500\_40\_1 & 28548.00 & 0.60 & 30681.7\pm127.513 & 7.47 & 198.4\pm1.59 \\ \text{VFR}500\_40\_1 & 28548.00 & 0.60 & 30681.7\pm127.513 & 7.47 & 198.4\pm1.59 \\ \text{VFR}500\_40\_1 & 28548.00 & 0.80 & 30688.4\pm101.606 & 7.50 & 199.6\pm3.45 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33535.1\pm81.036 & 7.76 & 298.5\pm4.31 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33535.1\pm81.036 & 7.76 & 298.5\pm4.31 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33535.1\pm81.036 & 7.76 & 298.3\pm3.3 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33535.1\pm81.036 & 7.76 & 298.3\pm3.3 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33535.1\pm81.036 & 7.76 & 298.3\pm3.3 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33535.1\pm81.036 & 7.76 & 298.3\pm3.3 \\ \text{VFR}500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33530.5\pm65.58 & 7.73 & 298.7\pm2.61 \\ \text{VFR}60\_10\_3 & 3423.00 & 0.00 & 3632.6\pm62.45 & 6.12 & 6\pm0.06 \\ \text{VFR}60\_10\_3 & 3423.00 & 0.60 & 3603.6\pm7.55.5041 & 6$						
$\begin{array}{c} VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.00 & 1687.5 \pm 29.304 & 6.00 & 2.1 \pm 0.05 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.20 & 1685.8 \pm 23.223 & 5.89 & 2 \pm 0.03 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.40 & 1682 \pm 21.417 & 5.65 & 2 \pm 0.03 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.60 & 1690.8 \pm 39.6 & 6.21 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.80 & 1692.3 \pm 32.094 & 6.30 & 2 \pm 0.02 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 1.00 & 1682.7 \pm 24.157 & 5.70 & 2 \pm 0.04 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.00 & 2360.1 \pm 33.478 & 3.97 & 3.9 \pm 0.07 \\ VFR20\_10\_3 & 1592.00 & 0.00 & 2360.1 \pm 33.478 & 3.97 & 3.9 \pm 0.07 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.00 & 2355.8 \pm 41.214 & 3.78 & 3.9 \pm 0.08 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.40 & 2350 \pm 25.573 & 3.52 & 3.9 \pm 0.08 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.60 & 2376.6 \pm 31.178 & 4.70 & 3.9 \pm 0.06 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.60 & 2376.6 \pm 31.178 & 4.70 & 3.9 \pm 0.06 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 0.60 & 2376.6 \pm 31.178 & 4.70 & 3.9 \pm 0.05 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 1.00 & 2366.9 \pm 38.766 & 4.27 & 3.9 \pm 0.05 \\ VFR20\_20\_1 & 2270.00 & 1.00 & 2366.9 \pm 38.766 & 4.27 & 3.9 \pm 0.07 \\ VFR50\_40\_1 & 28548.00 & 0.00 & 30640.6 \pm 67.832 & 7.33 & 200.4 \pm 8.47 \\ VFR500\_40\_1 & 28548.00 & 0.20 & 30753.7 \pm 111.634 & 7.73 & 200 \pm 4.51 \\ VFR500\_40\_1 & 28548.00 & 0.40 & 30697.4 \pm 107.934 & 7.53 & 197.2 \pm 1.52 \\ VFR500\_40\_1 & 28548.00 & 0.60 & 30681.7 \pm 127.513 & 7.47 & 198.4 \pm 1.59 \\ VFR500\_40\_1 & 28548.00 & 0.80 & 30688.4 \pm 101.606 & 7.50 & 199.6 \pm 3.45 \\ VFR500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33539.6 \pm 106.966 & 7.76 & 298.5 \pm 4.31 \\ VFR500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33539.6 \pm 106.966 & 7.76 & 298.5 \pm 4.31 \\ VFR500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33530.5 \pm 181.036 & 7.74 & 299.2 \pm 3.89 \\ VFR500\_60\_3 & 31125.00 & 0.00 & 33530.5 \pm 65.58 & 7.73 & 298.7 \pm 2.61 \\ VFR60\_10\_3 & 3423.00 & 0.00 & 3632.6 \pm 62.45 & 6.12 & 6\pm 0.06 \\ VFR60\_10\_3 & 3423.00 & 0.00 & 3632.6 \pm 62.45 & 6.12 & 6\pm 0.06 \\ VFR60\_10_3 & 3423.00 & 0.40 & 3630.7 \pm 55.041 & 6.07 & 6\pm 0.08 \\ VFR60\_10_3 & 3423.00 & 0.00 & 3663.6 \pm 72.537 & 5.28 & 6\pm 0.08 \\ VFR60\_10_3 & 3423.00 & 0.60 & 3608.3 \pm 50.557 & 5.41 & 5.9 \pm 0.11 \\ VFR60\_10_3 & 3423.00 & 0.80 & 3603.6 \pm 72.537 & 5$						
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR100_60_1	9395.00	1.00	$10057.8 \pm 55.519$	7.05	$58.2 \pm 0.99$
$\begin{array}{c} \text{VFR2}_{0} = 10_{-3} \\ \text{VFR2}_{0} = 10_{-3} \\$	VFR20_10_3	1592.00	0.00	$1687.5 \pm 29.304$		$2.1 \pm 0.05$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR20_10_3	1592.00	0.20	$1685.8 \pm 23.223$	5.89	$2 \pm 0.03$
$\begin{array}{c} \text{VFR20\_10\_3} \\ \text{VFR20\_10\_3} \\ \text{1} \\ \text{1} \\ \text{5} \\ \text{2} \\ \text{0} \\ \text{0} \\ \text{1} \\ \text{0} \\ \text{0} \\ \text{1} \\ \text{0} $	VFR20_10_3	1592.00	0.40	$1682 \pm 21.417$	5.65	$2 \pm 0.03$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR20_10_3	1592.00	0.60	$1690.8 \pm 39.6$	6.21	$2 \pm 0.04$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR20_10_3	1592.00	0.80	$1692.3 \pm 32.094$	6.30	$2 \pm 0.02$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR20_10_3	1592.00	1.00	$1682.7 \pm 24.157$	5.70	$2 \pm 0.04$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR20_20_1	2270.00	0.00	$2360.1 \pm 33.478$	3.97	$3.9 \pm 0.07$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR20_20_1	2270.00	0.20	$2355.8 \pm 41.214$	3.78	$3.9 \pm 0.08$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR20_20_1	2270.00	0.40	$2350 \pm 25.573$	3.52	$3.9 \pm 0.08$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR20_20_1	2270.00	0.60	$2376.6 \pm 31.178$	4.70	$3.9 \pm 0.06$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR20_20_1	2270.00	0.80	$2362.9 \pm 26.236$	4.09	$3.8 \pm 0.05$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR20_20_1	2270.00	1.00	$2366.9 \pm 38.766$	4.27	$3.9 \pm 0.07$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_40_1	28548.00	0.00	$30640.6 \pm 67.832$	7.33	$200.4 \pm 8.47$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_40_1	28548.00	0.20	$30753.7 \pm 111.634$	7.73	$200 \pm 4.51$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_40_1	28548.00	0.40	$30697.4 \pm 107.934$	7.53	$197.2 \pm 1.52$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_40_1	28548.00	0.60	$30681.7 \pm 127.513$	7.47	$198.4 \pm 1.59$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_40_1	28548.00	0.80	$30688.4 \pm 101.606$	7.50	$199.6 \pm 3.45$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_40_1	28548.00	1.00	$30741.5 \pm 113.56$	7.68	$200.9 \pm 7.53$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_60_3	31125.00	0.00	$33539.6 \pm 106.966$	7.76	$298.5 \pm 4.31$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_60_3	31125.00	0.20	$33624.6 \pm 167.947$	8.03	$300.7 \pm 3.79$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_60_3	31125.00	0.40	$33535.1 \pm 81.036$	7.74	$299.2 \pm 3.89$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_60_3	31125.00	0.60	$33576.6 \pm 71.104$	7.88	$300.6 \pm 3.38$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		31125.00	0.80	$33490.7 \pm 96.158$	7.60	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR500_60_3	31125.00	1.00	$33530.5 \pm 65.58$	7.73	$298.7 \pm 2.61$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	VFR60_10_3	3423.00	0.00	$3632.6 \pm 62.45$	6.12	$6 \pm 0.06$
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		3423.00	0.20	$3637.4 \pm 67.612$	6.26	
VFR60_10_3 3423.00 0.80 $3603.6 \pm 72.537$ 5.28 $6 \pm 0.08$					6.07	
	VFR60_10_3	3423.00	0.60	$3608.3 \pm 50.557$	5.41	$5.9 \pm 0.11$
VFR60 10 3 3423.00 1.00 $3626.3 \pm 54.214$ 5.94 $6 \pm 0.09$	VFR60_10_3	3423.00	0.80	$3603.6 \pm 72.537$	5.28	$6 \pm 0.08$
= -	VFR60_10_3	3423.00	1.00	$3626.3 \pm 54.214$	5.94	$6 \pm 0.09$

Instância	BKS	$\alpha$	Valor F.O.	${\rm GAP_{BKS}}$ (%)	Tempo (s.)
VFR60_5_10	3663.00	0.00	$3668.4 \pm 7.291$	0.15	$3.2 \pm 0.09$
VFR60_5_10	3663.00	0.20	$3667.9 \pm 5.971$	0.13	$3.2 \pm 0.13$
VFR60_5_10	3663.00	0.40	$3672.2 \pm 8.574$	0.25	$3.1 \pm 0.05$
VFR60_5_10	3663.00	0.60	$3674.4 \pm 8.03$	0.31	$3.2 \pm 0.06$
VFR60_5_10	3663.00	0.80	$3668.6 \pm 7.152$	0.15	$3.2 \pm 0.03$
VFR60_5_10	3663.00	1.00	$3665.6 \pm 1.897$	0.07	$3.1 \pm 0.05$
VFR600_20_1	31433.00	0.00	$32904.4 \pm 69.306$	4.68	$118.4 \pm 1.86$
VFR600_20_1	31433.00	0.20	$32930 \pm 65.09$	4.76	$121.1 \pm 5.56$
VFR600_20_1	31433.00	0.40	$32999.7 \pm 123.094$	4.98	$119.3 \pm 1.99$
VFR600_20_1	31433.00	0.60	$32982.4 \pm 68.39$	4.93	$119.2 \pm 1.82$
VFR600_20_1	31433.00	0.80	$32932.5 \pm 134.142$	4.77	$123.1 \pm 9.14$
VFR600_20_1	31433.00	1.00	$32990.1 \pm 97.588$	4.95	$122.6 \pm 7.68$
VFR700 20 10	36417.00	0.00	$37857.4 \pm 114.996$	3.96	$140.6 \pm 2.03$
VFR700_20_10	36417.00	0.20	$37792.3 \pm 93.295$	3.78	$140 \pm 3.16$
VFR700_20_10	36417.00	0.40	$37865.9 \pm 79.689$	3.98	$139 \pm 2.11$
VFR700_20_10	36417.00	0.60	$37798.9 \pm 87.46$	3.79	$142.6 \pm 9.19$
VFR700_20_10	36417.00	0.80	$37882.2 \pm 110.235$	4.02	$140.3 \pm 3.43$
VFR700_20_10	36417.00	1.00	$37807.6 \pm 124.189$	3.82	$139.8 \pm 2.51$