

PONTIFÍCIA UNIVERSIDADE CATÓLICA DO PARANÁ ESCOLA DE CIÊNCIAS DA VIDA PROGRAMA DE PÓS-GRADUAÇÃO EM ODONTOLOGIA ÁREA DE CONCENTRAÇÃO: BIOCIÊNCIAS

LUIZ FERNANDO BIANCHINI

DESENVOLVIMENTO DE REATOR AIRLIFT PARA PRODUÇÃO DE BIOFILME FÚNGICO DE *Cunninghamella elegans* E SEU EMPREGO EM PROCESSOS DE BIOTRANSFORMAÇÃO

CURITIBA 2019

LUIZ FERNANDO BIANCHINI

DESENVOLVIMENTO DE REATOR AIRLIFT LEITO-FIXO PARA PRODUÇÃO DE BIOFILME FÚNGICO DE *Cunninghamella elegans* E SEU EMPREGO EM PROCESSOS DE BIOTRANSFORMAÇÃO

> Tese apresentada ao programa de Pós-Graduação em Odontologia, área de concentração Biociências, da Pontifícia Universidade Católica do Paraná, para defesa pública e obtenção do título de Doutor.

Orientador: Prof. Dr. Edvaldo Antonio Ribeiro Rosa Dados da Catalogação na Publicação Pontifícia Universidade Católica do Paraná Sistema Integrado de Bibliotecas – SIBI/PUCPR Biblioteca Central

Dedico esta tese à minha família. Sem o apoio e a compreensão dos que amo nada seria possível.

AGRADECIMENTOS

À Pontifícia Universidade Católica do Paraná, que com seus programas de
apoio e incentivo proporcionou-me as condições necessárias para a realização do
doutorado.

À CAPES pelo apoio financeiro durante um importante período da tese,
subsídiando minha permanência no programa.

Ao meu orientador, Prof. Dr. Edvaldo Antonio Ribeiro Rosa, por ter aceitado
orientar-me e possibilitar o desenvolvimento de um projeto promissor, que permitirá
inúmeras pesquisas em minha presente e futura carreira de pesquisador. Agradeço a
amizade, consideração e extrema preocupação, não apenas enquanto professor, mas
enquanto pessoa, sempre atento às demandas e necessidades de seus orientados.
Muito obrigado!

À técnica da Unidade de Pesquisa em Xenobióticos, M.Sc. Rosemeire Takaki
Rosa, que sem sua dedicação e constantes intervenções nos rumos dos
experimentos, certamente este trabalho não alcançaria os resultados aqui
apresentados. Obrigado pela dedicação e amizade.

Å minha querida e pouco ajuizada amiga Dra. Marcela Cardoso de Lima Selow,
 por apresentar-me ao professor Dr. Edvaldo e indicar-me para o ingresso no
 doutorado. Não tenho como agradecê-la.

Agradeço especialmente à graduanda Rafaella de Paula Caldas, que acompanhou e realizou inúmeras etapas experimentais, tornando-se minha primeira bolsista. Você tem um futuro brilhante, que suas ideias floresçam. Agradeço por sua dedicação e empenho.

Agradeço também a todos estagiários que, durante o desenvolvimento da tese,
 acompanharam e desenvolveram alguma etapa da pesquisa.

Não posso deixar de agradecer aos meus colegas doutorandos da Unidade de
Pesquisa em Xenobióticos, Dra. Maria Fernanda Cordeiro Arruda, Dr. Fabiano
Geronasso, M.Sc. Romeu Cassiano Pucci da Silva Ramos e M.Sc. Angela Bonjorno
Arantes, e também à professora Dra. Patricia Maria Stuelp Campelo, pelo
compartilhamento de saberes, boas conversas e companheirismo. A vocês desejo
sucesso em suas carreiras.

À toda equipe do Lapiagro, em especial, a Dra. Keliani Bordini, que
 acompanhou todas as etapas pré-analíticas e analíticas da pesquisa. Seu
 conhecimento e empatia foram essenciais para chegarmos até aqui. Aceite meus
 sinceros agradecimentos.

Às mais recentes (umas nem tanto) membros da Unidade de Pesquisa com
Xenobióticos, M.Sc. Nicoly Subtil, Dra. Lorena Carolina Pena e M.Sc. Patrícia
Tolentino da Rosa de Souza, que, juntamente com M.Sc. Romeu, muito contribuíram
para o texto final desta tese. Obrigado pelo carinho e companheirismo.

9 A todos os professores e colaboradores do Programa de Pós-Graduação em
10 Odontologia da PUCPR, por compartilharem seus saberes ou dedicarem seu tempo
11 para auxiliar-me na caminhada. Obrigado!

Ao Professor Dr. Saulo Henrique Weber, que sem sua inestimável colaboração,
os dados desta tese seriam apenas números sem significado.

Aos meus pais e irmãos, que sempre me incentivaram e me apoiaram em minhas escolhas. Sou um felizardo por ter nascido e crescido em tão amável berço.

À minha querida esposa Andrea, que com seu amor permaneceu em meu lado,
em todos os momentos de dificuldades e conquistas. Sem seu apoio nada seria
possível. Te amo!

Às minhas princesas, Luiza e Sofia, perdoem-me pelo tempo que não dediquei
 a vocês por causa dos meus estudos. Compensarei em dobro pelo tempo que Deus
 me permitir. Amo vocês!

22 À Deus, pela nossa existência.

Se algo não é obviamente impossível, então deve haver uma maneira de ser feito." Sir Nicholas Winton 1

RESUMO

2 Fungos demonstram enorme habilidade de biotransformação, sendo possível 3 direcionar a sua aplicação a processos de biorremediação e síntese de novas 4 moléculas. Para tornar tais processos escaláveis, foi desenvolvido um reator híbrido 5 airlift-leito fixo (RAL-LF), cujos parâmetros hidrodinâmicos e reológicos [tempo de 6 mistura (t_M), velocidade linear de gás (U_G), velocidade linear de líquido (U_L) retenção 7 geral de gás (ε_G), viscosidade (v)], de transferência de massa (k_La), de formação de 8 biomassa e de biotransformação foram comparados com reator airlift (RAL) e reator de coluna de bolhas (RCB). Como modelo fúngico foi empregada a Cunninghamella 9 10 elegans DSM1908. Para determinação das propriedades biológicas, os sistemas 11 foram inoculados e deixados para formar biomassa por 72 h. Os caldos foram 12 substituídos por solução contendo diclofenaco (DCF) 500 µg.mL⁻¹ e deixados por 48 13 h nos reatores. As biomassas foram determinadas por gravimetria. As taxas de 14 biotransformação foram determinadas por cromatografia líquida de alto desempenho 15 (HPLC). As diferenças nos parâmetros hidrodinâmicos justificaram o melhor 16 desempenho de RAL e RAL-LF na obtenção de biomassa e de biotransformação. 17 Sugerimos que RAL-LF apresenta maior desempenho pela melhora no processo de 18 além do baffle ser utilizado pelo fungo como meio de adesão e oxigenação, 19 proliferação em forma de biofilme. A formação do biofilme fúngico, além de reduzir o 20 viscosidade do sistema, favoreceu a retenção do DCF no leito-fixo, facilitando assim, 21 os processos de biotransformação. Analises em HPLC demonstraram que o biofilme 22 apresenta tanto atividade biotransformadora como bioacumuladora, tornando o RAL-23 LF o sistema de maior rendimento em biotransformação.

24 Palavras-chave: reatores airlift; biofilme; biotransformação; Cunninghamella elegans.

1

ABSTRACT

2 Fungi demonstrate an enormous ability of biotransformation, being possible to direct 3 its application to processes of bioremediation and synthesis of new molecules. In order 4 to make such processes scalable, a fixed-bed hybrid airlift (RAL-LF) reactor was 5 developed whose hydrodynamic and rheological parameters [(mixing time (t_M), linear 6 gas velocity (U_G), liquid linear velocity (U_L), gas hold-up (ϵ_G), viscosity (v)], mass 7 transfer (k_La), biomass formation and biotransformation were compared with airlift 8 reactor (RAL) and bubble column reactor (RCB). As a fungal model Cunninghamella 9 elegans DSM1908 was used. To determine the biological properties, the systems were 10 inoculated and left to form biomass for 72 h. The broths were replaced by solution 11 containing diclofenac (DCF) 500 µg.mL⁻¹ and left for 48h in the reactors. The 12 biomasses were determined by gravimetry. Biotransformation rates were determined 13 by high performance liquid chromatography (HPLC). The differences in the 14 hydrodynamic parameters justified the better performance of RAL and RAL-LF in 15 obtaining biomass and biotransformation. We suggest that RAL-LF shows higher 16 performance due to the improvement in the oxygenation process, besides the baffle 17 being used by the fungus as a medium of adhesion and proliferation in the form of a 18 biofilm. The formation of the fungal biofilm, besides reducing the viscosity of the 19 system, favored the retention of the DCF in the bed-fixed, thus facilitating the 20 processes of biotransformation. HPLC analysis has demonstrated that biofilm presents 21 both biotransforming and bioaccumulating activity, making RAL-LF the highest yielding 22 biotransformation system.

23 **Key-words:** airlift reactors; biofilm; biotransformation; *Cunninghamella elegans*.

LISTA DE ILUSTRAÇÕES

Figura 1: Esquema de formação do biofilme fúngico	16
Figura 2: Reatores empregados no estudo	24
Figura 3: Descrição técnica dos componentes do RAL de circulação interna	25
Figura 4: RAL-LF em funcionamento após inoculação do meio M3	35
Figura 5: RAL-LF após 72h de incubação e 28 °C e aeração de 0,5 vvm	36
Figura 6: <i>Baffles</i> com biofilme de <i>C. elegans</i> DSM 1908	37
Figura 7: Padrão de desenvolvimento de biomassa em RAL	37
Figura 8: Cromatograma correspondente ao meio (planctônico) do sistema controle sem fungo com DCF em RAL-LF	38
Figura 9: Cromatograma correspondente ao biofilme do sistema tratamento com DCF em RAL-LF	39
Figura 10: Cromatograma correspondente à fase líquida do sistema tratamento com DCF em RAL-LF	39

LISTA DE TABELAS E QUADROS

Tabela 1. Parâmetros hidrodinâmicos e de transferência volumétrica de	
massa para os três tipos de reator empregados no estudo, para um fluxo de	34
gás de 0.50 vvm (0.0005 m³ min ⁻¹	54
Tabela 2. Dados sobre biotransformação de DFC em produto por C. elegans	
DSM1908 nos três tipos de reatores empregados, para um fluxo de gás de	40
0.50 vvm (0.0005m3 min-1) e meio de cultura M3	40

LISTA DE ABREVIATURAS, SIGLAS E GLOSSÁRIO

- 1 BR: *baffle* rígido
- 2 BT: baffle tela
- 3 C*: concentração de saturação de oxigênio dissolvido
- 4 C: concentração instantânea de oxigênio dissolvido
- 5 C₀: concentração inicial de oxigênio dissolvido
- 6 CMC: Carboximetilcelulose
- 7 CYP: citocromo P450
- 8 DCF: Diclofenado
- 9 NaDCF: Diclofenaco de sódio
- 10 3-OH-DCF: 3-hidroxi-diclofenaco
- 11 4-OH-DCF: 4-hidroxi-diclofenaco
- 12 4-OH-lactum-DCF: 4-hidroxi-lactum-diclofenaco
- 13 E: Fração aproximada do equilíbrio
- 14 EPS: Exopolissacarídeo
- 15 *h*_D: Altura da dispersão gás-líquido
- 16 h_L : é a altura do líquido livre de gás
- 17 HPLC: Cromatografia líquida de alto desempenho
- 18 k_La: Coeficiente volumétrico de transferência de massa
- 19 In: Logaritimo natural
- 20 RAL: Reator airlift
- 21 RAL-LF: Reator airlift leito fixo
- 22 RCB: Reator camâra de bolhas
- 23 RPA: Reator perfeitamente agitado
- 24 U_G: Velocidade linear do gás
- 25 UL: Velocidade linear do líquido
- 26 vvm: volume de ar por minuto
- 27 ε_G: Retenção de gás
- 28 UPX: Unidade de Pesquisa em Xenobióticos

1		40
2	1. INTRODUÇÃO	13
3	1.1 Biofilmes	14
4	1.2 Biorreatores	17
5	1.2.1 Parametros hidrodinamicos	19
6		21
1	1.4 Biotransformação do diciofenaco pela <i>C. elegans</i>	22
8	2. MATERIAL E METODOS	24
9	2.1 Reatores experimentais	24
10	2.2 Parametros hidrodinamicos	26
11		26
12	2.2.2 Regime de fluxo de ar	26
13	2.2.3 Tempos de mistura (t_M)	26
14	2.2.4 Velocidade linear do gas (U_G)	26
15	2.2.5 Velocidade linear do líquido (U∟)	27
16	2.2.6 Retenção de gás ($\epsilon_{\rm G}$)	27
17	2.3 Coeficientes volumétricos de transferência de oxigênio (k∟a)	27
18	2.4 Cunninghamella elegans DSM 1908	28
19	2.5 Preparo dos inóculos	28
20	2.6 Formação de biomassa	28
21	2.7 Biotransformação do DCF	29
22	2.7.1 Preparo da curva padrão para o diclofenaco de sódio (NaDCF)	29
23	2.7.2 Ensaios de biotransformação do DCF	30
24	2.7.3 Preparo das amostras para HPLC	30
25	2.7.3.1 Extração de diclofenaco e do seu biotransformado da fase líquida	30
26	2.7.3.2 Extração de DCF e seu biotransformado do biofilme	31
27	2.7.4 Cromatografia líquida de alta eficiência	31
28	2.7.5 Robustez	31
29 30	2.7.6 Determinação das concentrações de DCF e do seu biotransformado n	ias 31
21	2 8 Determinaçõe das viscosidados dos bulks	22
30	2.0 Determinação das viscosidades dos buiks	32
32 22		ےد مد
34		
54		41

1	5. CONSIDERAÇÕES FINAIS	48
2	6. REFERÊNCIAS	49
3	ANEXO 1: RAL montado com seus componentes principais	55
4	ANEXO 2: Detalhe da porção superior do RAL	56
5 6	ANEXO 3: Detalhe do fundo do jarro com o <i>baffle</i> e sistema de aeração com aspersor	57
7	ANEXO 4: Gráficos utilizados para determinação do k∟a	58
8 9	Gráfico 1: Parâmetros para determinação do coeficiente de transferência volumétrico de oxigênio em água osmosificada	58
10 11	Gráfico 2: Parâmetros para determinação do coeficiente de transferência volumétrico de oxigênio em CMC 0,25%	58
12 13	Gráfico 3: Parâmetros para determinação do coeficiente de transferência volumétrico de oxigênio CMC 0,5%	59

1 1. INTRODUÇÃO

Em virtude da alta demanda por produtos com elevado valor agregado, novas atribuições dos microrganismos são requeridas. Essas variam desde processos industriais para produção de alimentos, compostos farmoquímicos e de química pura, até aplicações em processos de despoluição e de biorremediação. Logo, microrganismos funcionam como "pequenas fábricas" ou "pequenos agentes conversores de matéria" (1).

8 A biotransformação compreende modificações estruturais em xenobióticos 9 (alterações químicas) por sistemas enzimáticos que levam a formação de moléculas 10 relativamente mais polares, e que podem: a) ser excretadas pelo organismo (2,3,4) 11 ou; b) que não serão capazes de atravessar com facilidade as membranas, tornando 12 menos tóxicas para a célula, mas em alguns casos, à despeito da função protetiva 13 detoxicante de algumas reações, c) tornam-se tóxicas. Ainda, reações de 14 biotransformação podem resultarem em d) metabólitos quimicamente estáveis com 15 atividade farmacológica desejável (5).

Tais processos fisiológicos, considerados mecanismos de adaptação às
mudanças ambientais, quando delineados para as demandas industriais, podem ser
úteis em uma diversificada gama de processos biotecnológicos (6).

19 utilização de organismos biotransformadores é classificada Α como 20 Biotecnologia Branca (White Biotechnology), que é um campo emergente entre as 21 biotecnologias modernas que servem a indústria (7). Ela emprega células vivas 22 (animais, plantas, algas, fungos filamentosos, leveduras, actinomicetos ou bactérias), 23 assim como enzimas produzidas por esses, na geração de produtos de interesse. 24 Células vivas podem ser empregadas em seu estado original (wild-strains) ou 25 melhoradas para trabalhar como "fábricas celulares" na produção de enzimas ou de

1 moléculas (8). Apesar do potencial de utilização, o número e diversidade de 2 aplicações é ainda modesto. Existe uma grande disponibilidade de microrganismos 3 viáveis, uma quantidade ainda maior de reações que eles podem realizar, e não 4 menos importante, as reações de biotransformação são consideradas 5 economicamente e ecologicamente competitivas (9).

6 Um importante desafio na biotransformação industrial é o desenvolvimento de 7 bioprocessos que otimizem a taxa de bioconversão com redução de gastos e de 8 passivos ambientais. Nossa proposta é de utilizar biofilmes fúngicos crescidos em 9 biorreatores pneumaticamente agitados (biorreatores *airlift*) para otimização de 10 processos de biotransformação.

11 O presente trabalho teve por objetivo desenvolver um modelo de reator híbrido 12 *airlift*-leito fixo (RAL-LF) para desenvolvimento de biomassa fúngica em forma de 13 biofilme, que permita escalabilidade e aplicação do biofilme formado em processos de 14 biotransformação.

Para demonstrar a hipótese de ganho de capacidade biotransformadora, os
dados do RAL-LF foram comparados com o reator airlift (RAL) e o reator de camâra
de bolhas (RCB).

18 1.1 Biofilmes

19 Biofilmes são comunidades microbianas vivendo na interface de ecossistemas. 20 São amplamente distribuídos no ambiente. As células estão geralmente embebidas 21 em uma matriz secretadas por elas próprias, composta por polissacarídeos, proteínas, 22 DNA, entre outras moléculas, usualmente chamadas de substancias poliméricas 23 extracelulares (SPE). Esta matriz é responsável pela adesão ao substrato e pela 24 coesão celular, serve como uma camada de proteção contra adversidades do meio 25 ambiente, um estoque de nutrientes para pequenos períodos de privação, uma rede 26 para difusão de metabolitos e nutrientes, além de proporcionar a comunicação celular.

Donlan e Costerton¹⁰ descreve biofilmes como sendo uma comunidade séssil, microbialmente derivada, caracterizada por células que se ligam irreversivelmente a um substrato ou interface ou entre si, embebidas em uma matriz de substâncias poliméricas extracelulares que eles produziram e exibem um fenótipo alterado com relação a a taxa de crescimento e transcrição gênica.

6 Segundo Cheng¹¹ biofilmes também podem ser definidos como lâminas 7 celulares microbianas de ocorrência natural, as quais são irreversivelmente ligadas a 8 superfícies sólidas. As células microbianas, por estarem envolvidas por uma matriz de 9 exopolissacarídeo (EPS), exibem crescimento e bioatividade diferentes das células 10 em suspensão. Para Boari¹², o EPS também é capaz de adsorver cátion, metais e 11 toxinas e conferir proteção contra radiações UV, alterações de pH, choques osmóticos 12 e dessecação.

13 Cerca de 90% da massa de um biofilme é água, e o EPS e glicoproteínas 14 correspondem a mais de 70% da massa seca de um biofilme. Sua espessura pode 15 variar de alguns micrometros até vários centímetros, dependendo da espécie do 16 microrganismo, a idade do biofilme, disponibilidade de nutrientes e o estresse de 17 cisalhamento a qual esteja submetido.(11)

Fungos filamentosos também são hábeis na produção de biofilmes. Segundo
 Harding *et. al*.¹³, os biofilmes de fungos filamentosos são formados conforme as
 seguintes etapas:

1) adsorção do propágulo, etapa que depende do contato do organismo com a
 superfície (envolve esporos ou fragmentos de hifas, relacionada com as forças
 hidrofóbicas dos esporos fúngico);

2) adesão ativa à superfície tanto pelo esporo ou fragmento de hifa (liberação
25 de substâncias de adesão);

3) formação de microcolonias, processo que envolve o crescimento inicial pela
 germinação dos esporos, elongamento apical e ramificação das hifas, causando a
 colonização da superfície (envolve a produção de SPE para fortalecer a adesão ao
 substrato);

4) maturação inicial onde a biomassa fúngica aumenta, com a formação de
compacta rede de hifas, ou micélio por hifa-hifa (envolve formação de canais que
permitem o fluxo de substâncias através da biomassa);

8 5) maturação caracterizada por formação de corpos de fruitificação e;

9 6) Fase de dispersão, onde tanto esporos quanto fragmentos do biofilme podem
10 ser liberados. As células destacadas agirão como novo propágulo para reiniciar o
11 ciclo.



12

13 Figura 1: Esquema de formação do biofilme fúngico. Fonte: Harding *et al.*¹³.

Uma importante propriedade atribuída aos biofilmes nos processos de descontaminação de ambientes aquáticos é a biossorção. Segundo Michalak *et. al.*¹⁴, biossorção é uma subcategoria de adsorção, onde o sorbente é uma matriz biológica. É um processo de ligação rápida e reversível de ions em soluções aquosas pelos grupos funcionais que estão presentes na superfície da biomassa. Esse processo é independente do metabolismo celular.

Fomina e Gadd¹⁵, em artigo de revisão relatam que biofilmes são compostos
 majoritariamente de polissacarídeos, assim como cápsulas, camada limosa e parede

celular que podem ser importantes componentes bioabsortivos em sistemas de
 células vivas, especialmente os biofilmes, dependendo da natureza dos
 polissacarídeos e dos componentes associados.

No entanto, as propriedades de biossorção não apresentam ainda vasta
aplicação industrial pela dificuldade de recuperação da matriz e pela necessidade de
produção de material biológico em larga escala. (14)

7 **1.2 Biorreatores**

8 Os processos de biotransformação de xenobióticos envolvendo fungos, e entre 9 eles a *C. elegans*, são normalmente conduzidos em condições de agitação em 10 Erlenmeyer (16). Estudos que empregaram biorreatores com células planctônicas 11 reportaram melhor desempenho (17, 18). Por outro lado, foi proposto que biofilmes 12 fúngicos serviriam melhor aos processos de biotransformação (19).

13 Com sua excepcional estabilidade e menor necessidade de nutrientes, os 14 reatores de biofilme demonstram seu potencial para o desenvolvimento de 15 fermentação contínua e as aplicações na produção em larga escala de produtos de 16 valor agregado (11).

17 Reatores produtores de biofilmes podem ser classificados em dois grupos, leito-18 fixo (fixed-bed) e leito-expandido (expanded-bed). Os reatores com leito-fixo podem 19 a) possuir a superfície de crescimento totalmente submersa no meio de cultivo; b) ser 20 do tipo biofiltro no qual o líquido escorre no substrato de crescimento, enquanto o gás 21 flui em sentido contrário; c) o contator biológico rotativo em que o biofilme se 22 desenvolve na superfície de um disco vertical parcialmente submergido e gira dentro 23 do líquido; e d) reatores de biofilmes de membrana, no qual a camada microbiana é 24 formada em uma membrana porosa permeável ao gás. Por sua vez, reatores com 25 leito-expandido utilizam leitos fluidizados nos quais as partículas se movem para cima

e para baixo dentro do leito expandido em área definida do reator, e leitos móveis nos
quais todo o leito expandido circula pelos reatores, como reatores *airlift* e reatores de
leito circulante (20, 11).

Biorreatores tipo "perfeitamente agitados" (RPA) normalmente permitem o
crescimento de células planctônicas em condições monitoráveis e controláveis de pH,
concentração de nutrientes e de oxigênio dissolvido, além de temperatura. O
crescimento se dá pela dispersão de nutrientes/O₂ por agitação com propulsores. Em
biorreatores tipo *airlift* essa agitação é conseguida com a injeção de gases
(normalmente ar ou O₂ estéreis) na parte inferior, com consequente efeito misturador
(21).

11 Os Reatores de Câmara de bolhas (RCB) e Reatores Airlift (RAL) são 12 classificados como biorreatores pneumáticos, nos quais a fase líquida é movida por 13 bombeamento de ar. Esses reatores são geralmente cilíndricos e seus aspersores 14 encontram-se na base do sistema para manter um nível adequado de agitação e 15 transferência de oxigênio, sendo operados com alto fluxo de ar. As principais 16 vantagens são os baixos custos de operação e manutenção devido a ausência de 17 partes móveis, além de serem fáceis de operar. No entanto, o uso de fluidos viscosos 18 não-Newtonianos é considerado um fator limitante na escolhas destes equipamentos, 19 desde que a alta viscosidade decresce a retenção de gás, evitando a formação e 20 estabilização do leito de bolhas homogêneas, o que também possui impacto negativo 21 na transferência de massa entre gás e líquido (21).

Tratando-se especificamente de reatores RAL, existem dois tipos de reatores, com circulação interna ou externa (22). Os RAL contam com uma região aspergida por gás; esta região é chamada de *riser*, ou subida. A outra região é responsável pela decida, onde o meio é retornado. Sendo assim, tem o nome de decida, ou *downcomer*.

As duas regiões são interligadas no reator e, por apresentarem um ciclo, promovem uma diferença na densidade de dispersão. Por causa desta divisão, setor de subida e descida, somado com a placa vertical no meio reator, este tipo se configura como *airlift split-cylinder*. Por isso, em RAL, o movimento de subida e decida faz com que o meio de cultura seja deslocado através do impulsionamento das bolhas de ar. A soma destes fatores traz ambiente propício para que todas células e/ou microrganismos entrem em contato com o meio de cultura (23, 24).

8 A placa vertical que separa o riser do downcomer é também o suporte para 9 adsorção das células para formação do biofilme. As características deste suporte são 10 importantes para a formação do biofilme. As forças de cisalhamento são muito 11 pequenas em poros ou reentrâncias da superfície mesmo em condições onde a 12 velocidade do meio é alta. Poros garantem um ambiente protegido para a adesão das 13 células e seu crescimento. A formação do biofilme tende a aumentar com o aumento 14 da hidrofobicidade da superfície do material. Biofilmes formam mais rapidamente no 15 Teflon e outros plásticos do que vidro ou metal, possivelmente devido às diferenças 16 de hidrofobicidade das superfícies e das cargas iônicas (20). A tela de aço inox AISI 17 304 também apresenta importante hidrofobicidade, além de apresentar a porosidade 18 necessária para permitir o ancoramento das células e posterior formação de biofilme 19 (12).

20 1.2.1 Parâmetros hidrodinâmicos

A determinação dos parâmetros hidrodinâmicos são bases experimentais importantes para a definição da eficiência de um sistema *airlift*. Determinar a taxa de circulação gasosa e de sólidos, além de avaliar o coeficiente volumétrico de transferência de massa, diâmetro de bolha e taxa de cisalhamento são importantes fatores para o design e operação de tais reatores. (21, 25)

Para fins de comparação, o Reator *airlift* de leito fixo (RAL-LF) desenvolvido foi
testado comparando seus parâmetros com RAL e RCB. Os RCB são dispositivos
simples e estão ganhando grande aceitação em aplicações envolvendo contato gáslíquido em bioprocessos, na indústria de processos químicos e no tratamento de água
residual. Apesar do aspecto favorável é preciso ter cautela com a taxa de aeração
elevada que provoque cisalhamento, ou baixa aeração que promova a estagnação de
células no fundo do reator (26).

8 Mirón²⁶ apresenta importantes fundamentos da hidrodinâmica do sistema: 1) a 9 circulação de gás é necessariamente relacionada com a velocidade superficial do gás 10 e o aumento médio da velocidade da bolha; 2) para um dado fluido e regime de fluxo, 11 a velocidade média da bolha depende somente do diâmetro da bolha; 3) em condições 12 pré-estabelecidas, o tamanho da bolha é controlado pelo fornecimento de energia no 13 reator; 4) em sistemas *airlift*, o coeficiente volumétrico de transferência de massa de 14 oxigênio depende da contribuição das regiões de *riser* e *downcomer*.

Os meios de cultura líquido contendo células e produtos da excreção dos microrganismos comportam-se como flúidos não-newtonianos, por tal motivo, o cálculo do coeficiente volumétrico de transferência de massa do oxigênio é testado em água (líquido newtoniano) e solução de carboximetilcelulose (CMC) (flúido não newtoniano) (27).

20 Centenas de processos biológicos ocorrem na presença de microrganismos 21 aeróbios e em meios com alta viscosidade, o que implica em grandes mudanças para 22 os sistemas de aeração, agitação e mistura, com o propósito de suprir de oxigênio 23 gasoso em sua forma dissolvida para o crescimento celular e formação de produtos 24 de interesse. Para uma adequada transferência de oxigênio da fase gasosa para a 25 fase liquida, a geração de regiões de alto cisalhamento devem ser evitadas,

considerando que afetam as células e produzem alterações morfológicas irreversíveis
 nos microrganismos. (28)

3 1.3 Cunninghamella elegans DSM1908

O fungo, *C. elegans* pertence ao reino Fungi, filo Zygomycota, ordem
Mucorales, família Cunninghamellaceae e gênero *Cunninghamella*. O gênero *Cunninghamella* contem espécies com importância médica e para processos
biotecnológicos. É um fungo encontrado em solo e produtos vegetais, particularmente
no Mediterrâneo e zonas subtropicais. (29)

9 O gênero *Cunninghamella* tem sido objeto de estudos em inúmeras áreas. Por 10 possuírem inúmeras isoformas da enzima P450 (família CYP) pode ser aplicada em 11 estudos de biotransformação de medicamentos, poluentes, substâncias químicas 12 bioativas e corantes (29, 30, 31, 32, 33, 34), substituindo o tecido hepático para 13 produção de metabólitos secundários em testes farmacodinâmicos, contribuindo com 14 o campo da bioética por possibilitar a redução do uso de animais de laboratórios para 15 tais testes.

16 Por serem fungos filamentosos produtores de biofilme, também participam de 17 processos de biossorção de corantes e metais pesados (35, 36, 37, 38). Tigini³⁹ 18 enfatiza a versatilidade da C. elegans em adsorver corantes, sais, metais pesados e 19 surfactantes, tornando-a um promissor biossorvente para aplicações biotecnológicas. 20 Ainda é possível, com alterações no meio de cultivo, modular a composição do 21 biofilme, alterando suas propriedades enguanto adsorvente, fazendo com que o fungo 22 produza biofilmes com maior ou menor hidrofília, favorecendo a adsorção de 23 moléculas com diferentes naturezas químicas. (40)

1 1.4 Biotransformação do diclofenaco pela C. elegans

O diclofenaco (DCF) é o antinflamatório não-esteroidal mais utilizado na
Europa. Possui atividade analgésica, antipirérica e antinflamatória. É metabolizado no
fígado por um membro da subfamília CYP2C a 4-hidroxidiclofenaco (4-OH-DCF), seu
principal metabólito, além de outras formas hidroxiladas. Depois da glucoronização e
sulfatação os metabólitos são excretados na urina (65%) e bile (35%). (41)

Pertence ao grupo de produtos químicos de preocupação emergente e possui
elevada relevância ambiental. Apresenta efeitos tóxicos em abutres, além de ser
hepato e nefrotóxico em alguns peixes. Como consequência de sua importância
ambiental, foi incluído na *Watch List* do *European Water Framework Directive.* (42)

A biotransformação de xenobióticos em mamíferos é similar à realizada pelas
células da *Cunninghamella spp.* em virtude da presença de enzimas da família CYP.
O DCF pode ser convertido para 3-hidroxi-diclofenaco (3-OH-DCF) e 4-hidroxi-lactumdiclofenaco (4-OH-lactum-DCF) pela *C. elegans.* (4, 29)

15 Amadio¹⁹ demonstrou a capacidade biotransformadora do flurbiprofeno pela C. 16 elegans em biofilme, demonstrando que, imobilizada em sua matriz extracelular, o 17 fungo é mais eficiente nos processos biotransformadores que em sua forma 18 planctônica. Quinn³, desafiou células de *C. elegans* para a biotransformação de DCF, 19 tanto com células imobilizadas em alginato quanto em biofilmes. Seus resultados 20 demonstraram que o biofilme apresenta resultados superiores de biotransformação, 21 além do biofilme poder ser rejuvenescido e reutilizado em ao menos 2 ciclos de 72 22 horas de biotransformação. No entanto, todos os processos foram realizados em 23 frascos de erlenmyer agitados ou em placas de 96 poços.

Desta forma, reconhecendo a habilidade de biotransformação da *C. elegans* para a molécula de DCF, decidiu-se pela molécula como desafio teste ao biofilme
 desenvolvido no RAL-LF.

1 2. MATERIAL E MÉTODOS

2 2.1 Reatores experimentais

Para determinação dos parâmetros hidrodinâmicos e formação de biomassa
foram empregados reatores de vidro borosilicato de 1000 mL (55×500 mm), com as
seguintes arquiteturas (Figura 2 e 3):

- Reator Airlift-Leito Fixo (RAL-LF), com baffle de tela de aço inoxidável AISI304
- 7 Reator Airlift (RAL), com baffle de vidro
- 8 Reator Coluna de Bolhas (RCB) sem *baffle*.



Figura 2. Reatores empregados no estudo. A = RAL-LF. B = RAL. C = RCB. Nos reatores RAL-LF e
 RAL a razão D_{riser}/D_{downcomer} era 1,00.

21 Todos os parâmetros hidrodinâmicos, produção de biomassa e 22 biotransformação foram testados em RAL-LF, RAL e RCB.





Figura 3: Descrição técnica dos componentes dos RAL-LF de circulação interna com medidas em
mm. A = vaso de vidro borossilicato com capacidade nominal de 1 L. B = *Baffle* reticulado de tela de
aço inoxidável AISI304 de malha #30, fio 0,25mm, abertura 0,60 mm. C = Aspersor de silicone (5 cm e
20 perfurações de 1 mm). D = Exaustor em aço inoxidável AISI304. D = Filtro de lã de vidro acoplável
no exaustor. F = Tubulação para aeração.

1 **2.2 Parâmetros hidrodinâmicos**

2 2.2.1 Fase líquida

Água osmosificada (μ=0,89 mPa.s @ 25 °C) foi usada como fluido newtoniano.
Para simular condições não-newtonianas, carboximetilcelulose (CMC) (Labsynth
Ltda., Brasil) foi utilizada nas concentrações finais de 0,25% (μ=7,50 mPa.s @ 25 °C)
e 0,50% (μ=15,00 mPa.s @ 25 °C). As soluções de CMC foram preparadas com água
osmosificada com pH final corrigido para 7,0. (27)

8 2.2.2 Regime de fluxo de ar

9 Os reatores operaram em regime de fluxo de ar constante de 0,50 vvm
10 (correspondente a 0,005 m³.min⁻¹). A fase gasosa para todos experimentos foi ar
11 comprimido isento de óleo. A posição dos aspersores definiu o riser do RAL e RAL12 LF. No RCB o aspersor foi centralizado no fundo do jarro.

13 2.2.3 Tempos de mistura (t_M)

Os reatores foram preenchidos com volumes de trabalho de 0,0008 m³ (800 mL) com água osmosificada ou soluções de CMC. Ar comprimido foi admitido nos sistemas e após 60 s, de forma cuidadosa, foi adicionada uma gota de fucsina 1% na superfície dos líquidos. Os intervalos de tempo necessários para que o todo o volume do vaso se tornasse vermelho e homogêneo foram registrados com cronógrafo e considerados como tempos de mistura.

20 2.2.4 Velocidade linear do gás (U_G)

As U_G foram os quocientes obtidos na divisão do fluxo de ar volumétrico
 (m³.min⁻¹) pelas áreas da seção transversal dos *risers* (m²).

1 2.2.5 Velocidade linear do líquido (UL)

As U_L foram os quocientes obtidos na divisão do percurso percorrido pelos
líquidos (*riser* mais *downcomer*) pelos tempos de mistura dos líquidos.

4 2.2.6 Retenção de gás (ε_G)

As retenções gasosas foram mensuradas a partir da diferença da altura da
coluna de líquidos antes e após a injeção de gás no sistema, segundo a equação (9):

7
$$\varepsilon_G = \frac{h_D - h_L}{h_D}$$
 eq.1

8 onde h_D é a altura da dispersão gás-líquido e h_L é a altura do líquido livre de gás.

9 Os reatores foram preenchidos com água osmosificada ou soluções de CMC 10 até o volume de trabalho, sendo o nível alcançado medido no reator (h_L) visualmente, 11 através de marcações no nível antes da aeração e nova marcação após aeração. O 12 ar foi fornecido ao sistema a taxas de fluxo de ar de 0,50 vvm (0,005 m³ min⁻¹). Os 13 volumes finais (h_D) foram registrados após 30 s .

14 2.3 Coeficientes volumétricos de transferência de oxigênio (kLa)

15 Os k_La foram determinados por gaseamento transiente. Todos os experimentos 16 foram conduzidos com temperatura controlada em banho-maria (25 °C), com pressão 17 atmosférica ambiente (~1015 hPa). O fluxo de ar comprimido foi mantido em 0,50 vvm. 18 No início de cada análise, nitrogênio era bombeado para o interior do sistema, com o 19 intuito de remover todo o oxigênio dissolvido. Esgotado todo oxigênio inicia-se o 20 bombeamento de ar atmosférico em fluxo constante (0,50 vvm) para analisar a 21 transferência de oxigênio para o bulk. O aumento da concetração de oxigênio na fase 22 líquida era medido com oxímetro Lutron DO-5509 (Lutron Electron. Enterp. Co. Ltd, 23 Taiwan) até 95% do seu limite de saturação (10). As análises foram realizadas em 24 triplicata. Os k∟a foram calculados conforme as equações (9):

$$-\ln(1-E) = k_L a(t-t_0)$$
 eq. 2

Onde *t* corresponde ao tempo de medida da saturação de oxigênio, *t*₀ o tempo inicial
e *E* é a fração aproximada do equilíbrio e pode ser estimada por:

4 $E = \frac{c - c_0}{c^* - c}$ eq.3

5 Sendo *C* a concentração instantânea de oxigênio dissolvido, *C*₀ a concentração
6 inicial de oxigênio dissolvido e *C** a concentração de saturação do oxigênio dissolvido.

7 2.4 Cunninghamella elegans DSM 1908

Foi utilizada a cepa *Cunninghamella elegans* DSM1908, gentilmente cedida pelo
Prof. Dr. Cormac Declan Murphy, da School of Biomolecular and Biomedical Science,
University College Dublin (Dublin, Irlanda). A cepa foi mantida em Ágar Sabouraud
Dextrose (ASD) a 28 °C, com repiques quinzenais.

12 2.5 Preparo dos inóculos

1

Placas de Petri (90×15 mm) contendo ASD foram semeadas com *C. elegans* DSM1908 e mantidas em estufa a 28 °C para crescimento por um período de 5 d. Toda a biomassa fúngica desenvolvida na placa foi transferida para um homogeneizador de Tenbroek de 40 mL. A biomassa homogeneizada foi diluída em água destilada estéril e a concentração de células foi ajustada para tubo #10 da escala de McFarland.

19 2.6 Formação de biomassa

Os reatores contendo 0,0008 m³ de meio M3 (composição : glucose 40 g.L⁻¹; K₂HPO₄ 5,55 g.L⁻¹; KH₂PO₄ 1,7 g.L⁻¹; NH₄Cl 2,1 g.L⁻¹; MgSO₄.7H₂O 0,2 g.L⁻¹; FeSO₄.7H₂O 0,01 g.L⁻¹; CaCl₂.2H₂O 0,03 g.L⁻¹) receberam 15 mL de inóculo de *C*. *elegans* DSM1908 e 10 μ L de antiespumante a base de emulsão de silicone (Biotec Ltda, Cotia). A produção de biomassa ocorreu a 28 °C e 0,5 vvm de ar, por 72 h. Os meios foram filtrados em papel de filtro qualitativo, gramatura 80g/m², poros de 14µm (J.Prolab, São José dos Pinhais, Pr) e os *baffles* contendo o biofilme foram removidos para secagem. Ambos foram secos a 50 °C durante 48 h. Suas massas foram determinadas por gravimetria. No reator de Coluna de bolhas, a massa seca do sedimento fúngico era aquela retida no papel de filtro. Para o sistema *airlift*, a massa corresponde à soma do sedimento fúngico no papel de filtro mais a massa do biofilme 7 aderido no *baffle* correspondia à biomassa total.

8 2.7 Biotransformação do DCF

9 Para padronização da fase pré-analítica foram adaptados os métodos de Amadio et al.¹⁹, Emami et al.⁴³ e da Farmacopéia Japonesa⁴⁴. Emami⁴³ descreve o processo de extração do diclofenaco e metabólitos de plasma sanguíneo, incluindo a importância da acidificação para a extração, além do método cromatográfico. Amadio¹⁹ realizou a extração do DCF em meio de cultura. A Farmacopéia Japonesa⁴⁴ determinou o melhor método de ressuspensão do DCF após purificação por evaporação.

16

17 2.7.1 Preparo da curva padrão para o diclofenaco de sódio (NaDCF)

Massas de 26,85 mg de NaDCF (Cayman Co, Ann Arbor, MI) (equivalente a 25
mg de DCF) foram transferidas para balões volumétricos e dissolvidos com q.s.p. 25
mL em metanol:água (70:30), que gerou uma solução de DCF 1 mg.mL⁻¹. Parte dessa
solução foi diluída, de forma seriada para se obter concentrações de 500, 100, 50, 10,
5 e 1 µg.mL⁻¹, com as quais foram construídas curvas-padrão de concentração de
DCF. (43)

As diferentes soluções foram filtradas em membrana de nylon de 0,45 μm (Filtrilo
 Ltda, Colombo, Brasil) para frascos âmbar de 2 mL com septos de silicone (Analítica
 Ltda, São Paulo)

4 2.7.2 Ensaios de biotransformação do DCF

Os reatores contendo 0,0008 m³ (800 mL) de meio M3 receberam 15 mL de
inóculo de *C. elegans* DSM1908 e 10 µL de antiespumante. Os biofilmes foram
produzidos em 28 °C e 0,5 vvm de ar, por 72 h. O substrato (caldo M3) foi removido e
substituído por solução aquosa de DCF 500 µg.mL⁻¹ ou água osmosificada (controle
negativo). As incubações dos biofilmes com DCF foram conduzidas por 48 h, mantidos
os parâmetros de temperatura e aeração anteriores.

- 11 2.7.3 Preparo das amostras para HPLC
- 12

13 2.7.3.1 Extração de diclofenaco e do seu biotransformado da fase líquida

14 Foram transferidas alíquotas de 2 mL da fase líquida de cada 15 tratamento/repetição para tubos cônicos contendo 1 mL de H₃PO₄ 1 M e 7 mL de n-16 hexano: isopropanol (9:1). A mistura foi agitada em vórtex AP56 (Phoenix Luferco Ltda, 17 Araraquara, Brasil) por 2 min, seguido de sonicação a 40 kHz em banho (Odontobras 18 Ltda, Ribeirão Preto, Brasil), por 10 min. A separação se deu por centrifugação em 19 2000 ×g, por 3 min (Centrifuga Bio Eng BE-4004). O sobrenadante foi recolhido e a 20 fase aquosa foi submetida a nova extração com 5 mL de n-hexano: isopropanol (9:1). 21 Esse segundo sobrenadante foi combinado com o da primeira extração. Essa mistura 22 foi evaporada até secura em 45 °C (concentrador de amostras REQUIPAL, Brasil) sob 23 fluxo de ar comprimido seco de 2 L.min⁻¹. O precipitado seco foi ressuspendido em 24 2 mL de mistura metanol:água (70:30). Após homogeneização em vórtex (2 min) e 25 incubação em misturador orbital TE420 (Tecnal Ind Ltda, Piracicaba, Brasil) em 25 °C, por 24 h, as amostras foram filtradas em membrana de nylon de 0,45 μm para frascos
 âmbar de 2 mL com septos de silicone.

3 2.7.3.2 Extração de DCF e seu biotransformado do biofilme

Os *baffles* recobertos por biofilme foram removidos dos vasos do reator e
deixados a secar em posição vertical por 2 h. Toda a massa de biofilme foi removida
com pinça e espátula por raspagem e transferida para tubo de homogeneizador
Sorvall™ Omni-Mixer 160000 NL (Thermo Fisher Scientific Inc., Waltham, MA). Os
biofilmes foram homogeneizados por 2 min em rotação média. Massas de 2 g dos
homogenatos foram transferidas para tubos cônicos de centrifugação e a extração do
DCF e seu biotransformado como descrito no tópico anterior.

11 2.7.4 Cromatografia líquida de alta eficiência

As amostras purificadas foram analisadas em cromatógrafo líquido de alta eficiência Agilent 1220 Infinity LC utilizando uma coluna Hypersil GOLD CN (Thermo Scientific) (150×4,6 mm; tamanho de partícula 3 µm). A corrida cromatográfica foi isocrática, com fase móvel acetonitrila:água acidificada (pH 3,5 com H₃PO₄) (45:55), gradiente de 2 mL por min, por 6 min. Foi utilizado o detector DAD ajustado a leitura em comprimento de onda de 276 nm.

18 2.7.5 Robustez

Para verificação da robustez do sistema, repetições das corridas
 cromatográficas foram realizadas em três momentos distintos, com intervalos de 8 h.

21 2.7.6 Determinação das concentrações de DCF e do seu biotransformado nas

22 extrações

Para determinar as concentrações do DCF foi produzida uma curva padrão de
 sete pontos, que resultou na equação da reta y=40,245x+274,9 com R²=0.9979.

Admitindo que 1 mol de DCF produz 1 mol de biotransformado, a massa
molecular foi considerada 296,148 g/mol para DCF e 3-OH-DCF ou 4-OH-lactumDCF. Esta taxa foi usada para calcular a concentração teórica de biotransformado.
Portanto, a mesma equação foi utilizada para calcular as concentrações reais de DCF
e as concentrações teóricas de biotransformado (45).

6 **2.8 Determinação das viscosidades dos bulks**

Foi utilizado um viscosímetro de efluxo tipo Ford de orifício #2 (Tech Vision Ltda),
nivelado e em temperatura ambiente de 25 °C.

9 Os caldos M3 descartados após a substituição por solução de DCF 500 µg mL⁻¹ 10 foram centrifugados (2000 ×g; 2 min) e os sobrenadantes foram homogeneizados em 11 vórtex. O orifício do viscosímetro era fechado com lâmina de vidro plana e o copo era 12 preenchido até transbordamento. O nivelamento das amostras no copo era feito com 13 placa de vidro plana. A placa de vidro que fechava o orifício do viscosímetro era 14 removida e as amostras eram escoadas. O tempo de escoamento total era 15 acompanhado por cronógrafo. Os ensaios foram realizados em triplicata com desvios-16 padrão inferiores a 3%. A conversão de segundos para cSt foi feita através de tabela 17 padronizada para Copo Ford/ASTM.Os dados foram expressos em m²/s, unidade do 18 sistema internacional (S.I.) para viscosidade cinemática, sendo que 1 cSt equivale a 1,0.10⁻⁶ m²/s. 19

20 2.9 Análise estatística

Para os parâmetros hidrodinâmicos foi realizado o teste de normalidade de
Shapiro-Wilk, seguido da verificação da homocedasticidade pelo teste de Levene. As
médias foram comparadas pela ANOVA a 3 fatores, seguidas do teste de Tukey,
quando ocorreram diferenças significativas.

A média da biomassa foi comparada pelo teste t de student após determinada
 a normalidade e heterogeneidade dos dados pelos métodos de Levene e ANOVA a 3
 fatores.

1 3. RESULTADOS

2	A Tabela 1 traz os parâmetros de funcionamento dos reatores para diferentes							
3	condições de fluido de arraste e tipo de reator. A retenção global de gás (ϵ_G) não variou							
4	nas comparações entre os reatores e nos diferentes fluídos usados para a							
5	parametrização (p > 0,05). As velocidades com que os líquidos percorriam as colunas							
6	dos reatores (U _L) não variaram para RLA e RLA-LF (p > 0,05), mas foram menores							
7	para RCB (p < 0,05). Comportamento semelhante foi observado no tempo de mistura							
8	(t _M).							
9	Os coeficientes volumétricos de transferência de massa de oxigênio (k _L a) se							
9 10	Os coeficientes volumétricos de transferência de massa de oxigênio (k_La) se ordenaram para água (OW) como RAL > RCB > RAL-LF; para CMC 0,25% a ordem							
9 10 11	Os coeficientes volumétricos de transferência de massa de oxigênio (k_La) se ordenaram para água (OW) como RAL > RCB > RAL-LF; para CMC 0,25% a ordem foi RAL > RCB = RAL-LF; e para e CMC 0,50% a ordem foi RCB > RAL > RAL-LF.							
9 10 11 12	Os coeficientes volumétricos de transferência de massa de oxigênio ($k_{L}a$) se ordenaram para água (OW) como RAL > RCB > RAL-LF; para CMC 0,25% a ordem foi RAL > RCB = RAL-LF; e para e CMC 0,50% a ordem foi RCB > RAL > RAL-LF. Quando foram avaliadas as viscosidades dos fluídos, obtivemos que o $k_{L}a$ para RAL-							
9 10 11 12 13	Os coeficientes volumétricos de transferência de massa de oxigênio (k _L a) se ordenaram para água (OW) como RAL > RCB > RAL-LF; para CMC 0,25% a ordem foi RAL > RCB = RAL-LF; e para e CMC 0,50% a ordem foi RCB > RAL > RAL-LF. Quando foram avaliadas as viscosidades dos fluídos, obtivemos que o k _L a para RAL- LF a ordem era OW ($v = 7 \times 10^{-6} \text{ m}^2/\text{s}$) = CMC 0,25% $v = 8 \times 10^{-6} \text{ m}^2/\text{s}$) < CMC 0,50% ($v = 10 \times 10^{-6}$							
9 10 11 12 13 14	Os coeficientes volumétricos de transferência de massa de oxigênio (k _L a) se ordenaram para água (OW) como RAL > RCB > RAL-LF; para CMC 0,25% a ordem foi RAL > RCB = RAL-LF; e para e CMC 0,50% a ordem foi RCB > RAL > RAL-LF. Quando foram avaliadas as viscosidades dos fluídos, obtivemos que o k _L a para RAL- LF a ordem era OW ($v = 7 \times 10^{-6} \text{ m}^2/\text{s}$) = CMC 0,25% $v = 8 \times 10^{-6} \text{ m}^2/\text{s}$) < CMC 0,50% ($v = 10 \times 10^{-6}$ m ² /s); para RAL era OW = CMC 0,50% < CMC 0,25%; para RCB era OW = CMC 0,25%							

Tabela 1. Parâmetros hidrodinâmicos e de transferência volumétrica de massa para os três tipos de reator empregados no estudo, para um fluxo de gás de 0.50 vvm (0.0005 m³ min⁻¹)

Bulk (Viscosidade)	Reator	U _G (m s ⁻¹)	ε _G (-)	U _L (m s⁻¹)	t _M (s)	k∟a (s⁻¹)
Água	RAL-LF	0,414	0,489 ± 0,010 aA	0,171 ± 0,059 aA	4,27 ± 1,13 bA	0,1739
Ayua	RAL	0,411	0,488 ± 0,009 aA	0,189 ± 0,056 aA	3,79 ± 0,99 bA	0,2080
(7 ,0× 10 ⁻⁰ m ² /s)*	RCB	0,205	0,481 ± 0,010 aA	0,097 ± 0,040 bB	7,66 ± 2,16 aB	0,2024
CMC 0 25%	RAL-LF	0,414	0,493 ± 0,009 aA	0,164 ± 0,031 aA	4,20 ± 0,75 bA	0,1454
	RAL	0,411	0,492 ± 0,011 aA	0,172 ± 0,029 aA	3,97 ± 0,61 bA	0,1476
(8,0 × 10 ⁻⁰ m ² /s)	RCB	0,205	0,491 ± 0,009 aA	0,052 ± 0,025 bA	15,87 ± 7,37 aA	0,1235
CMC 0 50%	RAL-LF	0,414	0,493 ± 0,009 aA	0,146 ± 0,024 aA	4,70 ± 0,84 bA	0,0141
	RAL	0,411	0,492 ± 0,010 aA	0,160 ± 0,021 aA	4,26 ± 0,57 bA	0,2091
(10,0 × 10 ⁻⁰ m ² /s)	RCB	0.205	0.491 ± 0.011 aA	0.046 ± 0.021 bA	18.04 ± 8.79 aA	0.2235

Letras minúsculas distintas indicam diferenças (Tukey test; p < 0,05) entre os diferentes reatores para uma mesma fase líquida. Letras maiúsculas distintas indicam diferenças (Tukey test; p < 0,05) entre fases líquidas em um mesmo reator. * Viscosidade dos meios líquidos.

16

Depois de constituído, esterilizado e inoculado, o meio M3 apresentava aspecto

17 turvo (Figura 4). Contudo, nas primeiras 24 h de incubação (início da fase de formação

- 1 de biofilme), a fase líquida deixava de ser turva e se tornava límpida no RAL-LF (Figura
- 2 5). Nos outros dois sistemas permanecia turva.



Figura 4: RAL-LF em funcionamento após inoculação do meio M3. Observar a turvação do mesmo.
 (Fonte: O AUTOR)



1 2

Figura 5: RAL-LF após 72h de incubação e 28 °C e aeração de 0,5 vvm. Observar baffles 3 completamente revestido pelo biofilme fúngico e meio límpido. (Fonte: O AUTOR)

4 Sobre os *baffles* dos RAL-LF foi verificada a formação de biofilmes de *C. elegans* 5 DSM1908. Esses biofilmes possuiam textura macia e com grande retenção de líquido; 6 nessa condição, os biofilmes permaneciam aderidos, mas eram facilmente removidos 7 dos baffles com auxílio de espátulas (Figura 6). Em pontos de retenção nos RAL 8 também foi verificada a formação de biofilme (seta - Figura 7); porém, de fácil 9 destacamento das superfícies e que se depositavam no fundo do vaso do reator, 10 frmando flocs (estrela - Figura 7) passando a não mais circular e receber irrigação 11 pelo bulk. Nos RCB foi observado que as células planctônicas se agrupavam 12 formando grumos, denominados flocs, em concordância com as modernas definições 13 de Moshynets & Spiers⁴⁶. Parte desses *flocs* se depositava no fundo do reator e parte 14 permanecia circulante.



- 1 Figura 6: Baffles com biofilme de C. elegans DSM 1908. Em a. baffle submerso em meio M3 no
- 2 interior do jarro do reator. Em b. vista lateral do baffle com biofilme após escorrer excesso do meio
- 3 M3. Em c. vista frontal do baffle com biofilme após escorrer excesso de meio M3. (Fonte: O AUTOR)
- 4



- Figura 7: Padrão de desenvolvimento de biomassa em RAL. Observar que o biofilme formou-se nas
- 5 6 7 bordas do baffle (a), além de significativa formação de biomassa planctônica (b), depositada no fundo
- do jarro. Seta: biofilme; Estrela: flocs. (Fonte: O AUTOR)

Em termos quantitativos, a obtenção de biomassa seguiu a ordem RAL-LF > RAL
 RCB ao término do período de 72 h (Tabela 2).

Considerando as características da fase sólida dos reatores, verificou-se as
viscosidades finais dos caldos M3 após 72 h de crescimento fúngico. Os resultados
foram 7,0×10⁻⁶ m²/s; 8,0×10⁻⁶ m²/s; e 12,0×10⁻⁶ m²/s, para RAL-LF, RAL e RCB,
respectivamente. A viscosidade da água utilizada para preparo de todas soluções e
meios de cultura era de 7,0×10⁻⁶ m²/s.

8 A quantificação do produto de biotransformação foi realizada tanto no *bulk* 9 líquido quanto na matriz do biofilme/*flocs*. Nos frascos controle sem fungo, o 10 rendimento de extração do DCF chegou a 96% apresentando cromatogramas de pico 11 único em t_r 3.682 (Figura 8).



Figura 8: Cromatograma correspondente ao meio (planctônico) do sistema controle sem fungo com
 DCF em RAL-LF. Em 3.682 min temos um pico bem definido correspondente ao DCF não metabolizado.
 Tempo de retenção correspondente ao DCF para curva padrão. (Fonte: O AUTOR)

16

12

Na presença de *C. elegans* DSM 1908, tanto nos cromatogramas do *bulk*,
quanto da extração a partir do biofilme, surgiu um pico em t_r 3,058; provavelmente,4OH-DCF (47) (Figuras 9 e 10, respectivamente).



Figura 9: Cromatograma correspondente ao biofilme do sistema tratamento com DCF em RAL-LF. DCF
 (tr 3.696 min). Observa-se que em tr 3.058 min surge outro pico, com valor acima de 500 em
 abundância. Sugerimos que se trata de um possível metabólito do DCF. (Fonte: O AUTOR).





8

5

9 Os resultados dos rendimentos das biotransformações (concentrações de DCF
10 e de biotransformado) são apresentados na tabela 2. Tanto no bulk quanto na
11 biomassa (biofilme ou *flocs*), foram encontradas maiores concentrações de
12 biotransformado em RAL-LF > RAL > RCB.

1

Um outro resultado observado está relacionado à capacidade de biossorção da

- 2 biomassa fúngica. O DCF não biotransformado se acumulou em maiores
- 3 concentrações em RCB > RAL > RAL-LF.
- 4 Tabela 2. Dados sobre biotransformação de DFC em produto por *C. elegans* DSM1908 nos três tipos
 5 de reatores empregados, para um fluxo de gás de 0.50 vvm (0.0005m³ min⁻¹) e meio de cultura M3

Fase	[DFC _{inalterado}] (µg mL ⁻¹)	[Biotransformado] (µg mL ⁻¹)	Biomassa (g)	Total de biotransformado(mg)∆	Rendimento (%)
RAL-LF _{bulk}	220.85 ± 168.17	148,24 ± 93,13	-	119.18 ± 74.57	29.79 ± 18.64
RAL-LF _{biomassa}	677.30 ± 284.40	306,70 ± 126,73	2.74 ± 0.25 *	,	
RAL _{bulk}	350.47 ± 238.16	86,67 ± 36,94	-	69 51 + 29 49	17 38 + 7 37
RAL _{biomassa}	851.04 ± 199.49	168,01 ± 40,30	1.44 ± 0.44 **	00,01 ± 20,40	17,00 ± 7,07
RCB _{bulk}	308.89 ± 101.84	61,48 ± 11,51	-	51 76 ± 6 9 /	12 04 ± 1 71
RCB _{biomassa}	959.61 ± 234.52	68,45 ± 57,63	1.97 ± 0.33 **	51,70 ± 0,04	12,94 ± 1,71

6 * Indica diferença (test t student; p < 0,05); ** não há diferença significativa. ^ΔTotal calculado de biotransformado por batelada.

1 4. DISCUSSÃO

2 Um sistema híbrido trifásico de RAL-LF pode apresentar algumas vantagens 3 como (a) favorecimento da obtenção de biomassa fúngica pela maior transferência de 4 massa (nutrientes e oxigênio) e pelo baixo shear stress; (b) elevação da taxa de 5 biotransformação pelo incremento da biomassa, da atividade metabólica e da maior 6 transferência de massa (oxigênio); (c) baixo custo relativo do processo upstream 7 (produção) na implantação, operação e manutenção; (d) facilitação de processos 8 downstream (purificação), pois os bioativos são encontrados na fase líquida (bulk) ou 9 concentrados no biofilme e não em células planctônicas que demandam filtração ou 10 centrifugação. (11, 20)

11 Processos de biotransformação de xenobióticos para produção de bioativos 12 podem ser conduzidos empregando microrganismos. Foi preconizado que biofilmes 13 de Cunninghamella ssp. são bons bioconversores (19). No entanto, os estudos (3, 19, 14 48) se limitaram a prospecção de atividade empregando frascos cônicos com ou sem 15 suporte (mola metálica) para formação semi-submersa de biofilme. Parâmetros 16 hidrodinâmicos e de transferência de massa, no entanto, não foram contemplados, o 17 que dificulta qualquer intenção de avaliação de escalabilidade para plantas industriais. 18 Nossa proposta de aplicação de um reator híbrido apresenta considerável avanço, 19 posto que se torna praticável a verificação e padronização de tais parâmetros.

Existe uma busca por maiores rendimentos nos processos de biotransformação garantindo viabilidade econômica e obtenção de novas moléculas para aplicações e para produção. Quinn *et al.*³ obtiveram, em processo de bateladas intermitentes com frascos agitados e biofilme de *C. elegans* sobre mola metálica, um rendimento de 57 mg.L⁻¹ para 4'-OH-DCF, em um período de 12 dias, equivalente a 42,75% de rendimento. Dragan *et. al.*³², utilizando células planctônicas engenheiradas de

1 Schizosaccaromyces pombe, após 96 h de incubação, obtiveram um rendimento de 2 93 mg.L⁻¹ para 4'-OH-DCF, equivalente a 14,61% do DCF incubado. Osorio-Lozada 3 et al.49, utilizando Actinoplanes sp. precisaram de 120 h para total conversão usando 4 reator de cartucho de fibra oca (Hollow fiber Cartridge Reactor). No presente estudo, 5 considerando o consumo de DCF no sistema e a formação do biotransformado, 6 podemos inferir um rendimento médio em RAL-LF (0,8 L) após 48 h de 7 biotransformação de 148 mg.mL⁻¹, equivalente a 37% do DCF incubado. O processo 8 aqui proposto, comparado aos existentes, sem necessitar alterações genéticas nos 9 microrganismos apresenta resultado compatível.

10 A transposição da escala de bancada para a realidade industrial demanda do 11 entendimento de variáveis que atuam como gargalos para otimização de 12 bioprocessos, dada sua complexidade ou a baixa quantidade de informações acerca 13 de variáveis específicas (50, 51). É comum que bioprocessos não sejam levados à 14 termo em função de taxas reacionais de transformação e rendimentos de produção 15 que figuem abaixo do esperado (50). Segundo Cerri⁵² o procedimento para ampliação 16 de escala baseia-se em, mantendo-se a semelhança geométrica na escala maior, e 17 selecionando um critério (usualmente k_La), e apartir dele, encontrar as novas 18 condições de operação que reproduziriam as condições encontradas em escala 19 menor. Em termos de escalabilidade, o processo aqui apresentado, ainda que em 20 etapa laboratorial, se mostra uma tecnologia promissora, pois o modelo de biorreator 21 proposto (RAL-LF) permite uma avaliação pormenorizada das variáveis escalonáveis; 22 destarte, superando gargalos de otimização e de transposição de escala em 23 bioprocessos.

Para se determinar a escalabilidade de um processo é necessário compreender
os padrões hidrodinâmicos do sistema para gerar modelos matemáticos de simulação

e predizer os custos e o rendimento da produção em escala. Definir padrões
hidrodinâmicos com água é o primeiro passo, mas como a mesma se comporta como
um fluído newtoniano (a relação entre a taxa de cisalhamento e a taxa de deformação
é linear e constante) é necessário submeter os sistemas a testes com fluídos nãonewtonianos (relação entre a taxa de cisalhamento e a taxa de deformação não é
constante a uma dada temperatura e pressão) (53), como soluções de CMC, que
mimetizam as condições de um meio de cultura em uma fermentação.

8 Os parâmetros hidrodinâmicos aqui determinados nos permitem prever o ganho 9 de escala com redução de demanda energética. Em virtude das dimensões do 10 sistema, a U_G foi mais elevada que aquela preconizada (54); Benthum⁵⁵, testando RAL 11 trifásico de coluna de 6 metros de altura e 0,65m de diâmetro trabalhou com U_G em 12 0,04 m s⁻¹ portanto, com o aumento do sistema podemos prever uma demanda de 13 fluxo de ar cerca de 10 vezes inferior aquela empregada em nossos protótipos (0,414 14 m s⁻¹).

15 Os resultados para a transferência de oxigênio apontaram que com o aumento 16 da viscosidade, o sistema RCB apresenta os melhores kLa, enquanto o RAL-LF tende 17 ao pior desempenho. Sabe-se que a difusibidade de oxigênio diminui com o aumento 18 da viscosidade, gerando uma rápida redução de k_La (54). No entanto, esse 19 comportamento no sistema RAL-LF é transitório até a formação do biofilme. Com a 20 adesão das células no baffle há redução da viscosidade do meio (v = 7,0 × 10⁻⁶ m²/s 21 igual à viscosidade da água) e a obliteração dos meshs da tela (aproximadamente 22 após 48h de incubação) leva o sistema a comportar-se como RAL, que por sua vez 23 apresenta bom desempenho quanto ao KLa.

24 Era esperado que RAL-LF e RAL divergissem quanto aos parâmetros t_M, U_L e 25 $ε_G$, dada a natureza permeável da tela *mesh* #30 empregada na construção do *baffle*

do RAL-LF; contudo, isso não foi verificado. Possivelmente, isso de deve à relativa
alta U_G na qual os reatores operaram, 0,414 m s⁻¹ (54, 56). O valor de U_G para RCB
era praticamente metade dos demais e isso pode ter interferido negativamente em
seu desempenho para os parâmetros t_M, U_L e k_La, mas não para ε_G, uma vez que esse
último é determinado pela localização do aspersor e tamanho médio das bolhas (57,
58).

Apesar do RAL-LF possuir *baffle* reticulado que permite uma fragmentação das bolhas, o que contribui para a maior dissolução do oxigênio no *bulk* (59), sobretudo quando uma alta velocidade de gás (U_G) é empregada (23, 27), o resultado de K_La não correspondeu inicialmente a tal expectativa. Isso pode ter alguma importância nas primeiras horas da batelada, quando o *baffle* não estava recoberto por biofilme; pórem, após a formação de biofilme ocorria a obliteração da malha e provavelmente o reator passava a operar como um RAL convencional.

A dissolução de oxigênio em RCBs ocorre em função da fricção gerada na interface das bolhas com o líquido, sobretudo na região anular próxima das paredes do vaso (61). Como a secção transversa do vaso do RCB tinha o dobro de área do RLA-LF e do RAL, a dissolução do oxigênio foi menor e os valores de k_La se mostraram reduzidos em baixas viscosidades. Já com CMC 0,50% ($v = 10,0x10^{-6}$ m^2/s), o efeito de arraste gerado pode prolongar o contato da bolha com o meio, fato que justificaria a melhora no K_La (53).

21 Características de molhabilidade (62) e da malha de aço inoxidável contribuíram 22 para a adesão/retenção do fungo no suporte reticulado. Os fragmentos de hifa do 23 inóculo ficaram retidos mecanicamente na tela e a partir daí se deu a formação do 24 biofilme (63).

Durante o crescimento do biofilme, a tela atuava como ponto de ancoragem, que,
 sob condições de baixo *shear stress*, típicas de reatores *airlift* (31), garantia que o
 mesmo não se desprendesse facilmente e viesse a dificultar a circulação de nutrientes
 e de oxigênio dissolvido.

Em termos de produção de biomassa, o RAL-LF apresenta algumas
características vantajosas. Em crescimento planctônico, sua recuperação se dá por
sedimentação e/ou filtração, no entanto, a maior biomassa encontra-s eno biofilme,
facilmente recuperável no *baffle*. O RAL-LF permite escoamento do meio sem riscos
de perda significativa de biomassa.

Existe um interesse de incremento na obtenção de biomassa de *C. elegans* para aplicação distinta daquela aqui apresentada (65) (processos de biossorção purificação de águas residuais de empresas têxteis ou para produção de biofiltros), em termos de bioprocesso a ser adotado e de redução de tempo de formação de biofilmes e custos operacionais (35). Nesse aspecto, a inovação aqui apresentada pode contribuir, pois permite a obtenção de quantidade considerável de biomassa, que é facilmente recuperável.

Neste estudo, a opção pelo emprego de *C. elegans* e de DCF se deu em função
do processo de biotransformação envolvendo ambos ser bem conhecido (3, 19, 29,
47, 66, 67). A utilização de biofilmes desse fungo para biotransformação tendo em
vista a obtenção de novas moléculas terapêuticas não é um fato inédito (19); contudo,
de nosso conhecimento, este é o primeiro estudo que avaliou tal potencial em
biorreator, com possibilidade de escalonamento para a realidade industrial.

A expressão de diferentes subtipos de enzimas do complexo citocromo P450
 oxidase (CYP) faz das *Cunninghamella* spp. ótimos organismos biotransformadores
 (29). O 4'-OH-DCF é o principal metabólito ativo do DCF pós biotransformação pela

1 CYP 2C9 e suprime a produção de prostaglandina E2 por bloqueio da atividade da 2 ciclooxigenase-2, demonstrando propriedade anti-inflamatória. Embora não tenha 3 sido possível identificar o 4'-OH-DCF, o fato do surgimento de um pico de 4 biotransformado com menor tempo de retenção (tr 3,058) caracteriza ganho de 5 polaridade do DCF que pode ser em virtude de hidroxilação do mesmo (68).

6 Através das analises dos cromatogramas foi possível avaliar a eficiência 7 biotransformadora dos diferentes reatores. Conforme observado na Tabela 2, o RAL-8 LF apresentou maior rendimento de formação de biotransformado(29,79±18,64 %), 9 seguido por RAL e RCB (17,38±7,37 e 12,94±1,71%, respectivamente). Tal resultado 10 está relacionado não apenas a proporção de biomassa formada, mas também da 11 disponibilidade de oxigênio para as células nos diferentes sistemas. Como as células 12 no RAL-LF se distribuem homogeneamente sobre o baffle reticulado, elas recebem 13 mais oxigênio dissolvido, que otimiza a biotransformação.

Outra característica positiva advinda da imobilização de células envolve a não necessidade de manipulação genética de cepas (32), e de centrifugações para separação de biomassa e *bulk*, uma vez que os metabólitos/biotransformado tendem a se difundir para o sobrenadante (3).

Merece destaque o fato de que o RCB, apesar de ser o sistema com a menor capacidade biotransformadora, é aquele que apresenta maior capacidade biossorptiva. No RCB, as células formavam *flocs* esféricos que, desde o ínicio de sua formação circulavam juntamente das moléculas de interesse. Isso pode permitir a captura das moléculas, que ficaram internalizadas na matriz dos *flocs*. Como o RCB não tem a mesma capacidade de transferência de oxigênio que os reatores, houve maior retenção de DCF não convertido. Embora o RCB não seja o mais indicado para

processos de biotransformação, parece ser um recurso útil para remoção de
 moléculas em sistemas hídricos (35, 65).

Embora aqui somente se tenha utilizado uma cepa de uma única espécie, é
provável que outras espécies fúngicas apresentem características semelhantes e
bioprocessos envolvendo biofilmes possam ser beneficiados por esse recurso.

1 5. CONSIDERAÇÕES FINAIS

Em suma, o reator híbrido *airlift*-leito fixo aqui proposto apresentou melhor desempenho hidrodinâmico, de transferência de massa e de obtenção de biomassa, permite operar um sistema trifásico no qual reações de biotransformação fúngica podem ocorrer, com possibilidade de se escalar para a realidade do setor produtivo.

1 6. REFERÊNCIAS

- Madigan MT, Martinko JM, Bender KS, Buckley DH, Stahl DA. Microbiologia de Brock. 14ed. Artmed Editora:Porto Alegre. 2016.
- 2. Pervaiz I, Ahmad S, Madni MA, Ahmad H, Khaliq FH. Microbial
 biotransformation: a tool for drug designing. Applied biochemistry and
 microbiology. 2013; 49(5); 437-450.
- Quinn L, Dempsey R, Casey E, Kane A, Murphy CD. Production of drug metabolites by immobilised *Cunninghamella elegans*: from screening to scale up. Journal of industrial microbiology & biotechnology. 2015; 42(5); 799-806.
- Piska K, Żelaszczyk D, Jamrozik M, Pekala E. *Cunninghamella* Biotransformation-Similarities to Human Drug Metabolism and Its Relevance for
 the Drug Discovery Process. Current drug metabolism. 2016; 17(2); 107-117.
- 5. Fura A. Role of pharmacologically active metabolites in drug discovery and development. Drug discovery today. 2006; 11(3); 133-142.
- 6. Črešnar B, Petrič Š. Cytochrome P450 enzymes in the fungal kingdom. Biochimica et Biophysica Acta (BBA)-Proteins and Proteomics. 2011;
 1814(1); 29-35.
- Bianchini LF, Arruda MF, Vieira SR, Campelo P, Grégio AM, Rosa EA. Microbial biotransformation to obtain new antifungals. Frontiers in microbiology. 2015; 6(1433); 1-12.
- 8. Carballeira JD, Quezada MA, Hoyos P, Simeó Y, Hernaiz MJ, Alcantara AR, Sinisterra JV. Microbial cells as catalysts for stereoselective red–ox reactions. Biotechnology advances. 2009; 27(6); 686-714.
- Borges KB, de Souza Borges W, Durán-Patrón R, Pupo MT, Bonato PS,
 Collado IG. Stereoselective biotransformations using fungi as biocatalysts. Tetrahedron: Asymmetry. 2009; 20(4); 385-397.
- 10. Donlan RM, Costerton JW. Biofilms: survival mechanisms of clinically relevant
 microorganisms. Clinical microbiology reviews. 2002; 15(2); 167-193.
- 11. Cheng K, Demirci A, Catchmark JM. Advances in biofilm reactors for production
 of value-added products. Applied microbiology and biotechnology. 2010; 87(2);
 445-456.
- 12. Boari CA, Alves MP, Tebaldi VMR, Savian TV, Piccoli RH. Formação de biofilme em aço inoxidável por *Aeromonas hydrophila* e *Staphylococcus aureus* usando leite e diferentes condições de cultivo. Ciência e Tecnologia de Alimentos. 2009; 29(4); 886-895.
- 36 13. Harding MW, Marques LLR, Howard RJ, Olson ME. Can filamentous fungi form
 37 biofilms? Trends in microbiology. 2009; 17(11); 475-480.

- 14. Michalak I, Chojnacka K, Witek-Krowiak A. State of the art for the biosorption process—a review. Applied biochemistry and biotechnology. 2013; 170(6); 339-1416.
- 4 15. Fomina M, Gadd GM. Biosorption: current perspectives on concept, definition
 5 and application. Bioresource technology. 2014; 160; 3-14.
- 6 16. Huang HH, Lin LH, Zhang P, Qui XL, Zhong DF. Formation of glucoside
 7 conjugate of acetaminophen by fungi separated from soil. European journal of
 8 drug metabolism and pharmacokinetics. 2006; 31(2); 103-108.
- 9 17. Bernat P, Długoński J. Acceleration of tributyltin chloride (TBT) degradation in
 10 liquid cultures of the filamentous fungus *Cunninghamella*11 *elegans*. Chemosphere. 2006; 62(1); 3-8.
- 12 18.Schmitz G, Franke D, Stevens S, Takors R, Weuster-Botz D, Wandrey C.
 13 Regioselective oxidation of terfenadine with *Cunninghamella* 14 *blakesleeana*. Journal of Molecular Catalysis B: Enzymatic. 2000; 10(1); 313 15 324.
- 19. Amadio J, Casey E, Murphy CD. Filamentous fungal biofilm for production of
 human drug metabolites. Applied microbiology and biotechnology. 2013;
 97(13); 5955-5963.
- 20. Qureshi N, Annous BA, Ezeji TC, Karcher P, Maddox IS. Biofilm reactors for industrial bioconversion processes: employing potential of enhanced reaction rates. Microbial cell factories. 2005; 4(1); 24-45.
- 22 21. Jesus SS, Neto JM, Maciel Filho R. Hydrodynamics and mass transfer in bubble
 23 column, conventional air-lift, stirred air-lift and stirred tank bioreactors, using
 24 viscous fluid: A comparative study. Biochemical engineering journal. 2017; 118;
 25 70-81.
- 22. Lestinsky P, Vayrynen P, Vecer M, Wichterle k. Hydrodynamics of airlift reactor
 with internal circulation loop: experiment vs. CFD simulation. Procedia
 Engineering. 2012; 42; 892-907.
- 23. Chisti MY, Moo-Young M. Airlift reactors: characteristics, applications and
 design considerations. Chemical Engineering Communications. 1987; 60; 195 242.
- 24. Chisti Y. Pneumatically agitated bioreactors in industrial and environmental
 bioprocessing: hydrodynamics, hydraulics, and transport phenomena. Applied
 Mechanics Reviews.1998; 51(1); 33-112.
- 35 25. Nicolella C, van Loosdrecht MCM, van der Lans RGJM, Heijnen JJ.
 36 Hydrodynamic characteristics and gas–liquid mass transfer in a biofilm air-lift 37 suspension reactor. Biotechnology and bioengineering. 1998; 60(5); 627-635.
- 38 26. Mirón AS, Camacho FG, Gomez AC, Grima EM, Chisti Y. Bubble-column and
 39 airlift photobioreactors for algal culture. AIChE Journal. 2000; 46(9), 1872-1887.

- 27. Rosa EA, Bianchini LF, Ramos RCS, Arantes AB, da Silva RF, Glassey J. Hydrodynamics of split-rectangle-internal loop airlift bioreactor with variations in riser and downcomer cross-sectional areas based on the golden ratio. Journal of Chemical Technology & Biotechnology. 2019; 94(4); 1323-1329.
- 28. Karande R, Halan B, Schmid A, Buehler K. Segmented flow is controlling growth
 of catalytic biofilms in continuous multiphase microreactors. Biotechnology and
 bioengineering. 2014; 111(9); 1831-1840.
- 8 29. Asha S, Vidyavathi M. Cunninghamella a microbial model for drug metabolism
 9 studies a review. Biotechnol Adv. 2009; 27(1); 16-29.
- 30. Zhang Y, Geißen S, Gal C. Carbamazepine and diclofenac: removal in
 wastewater treatment plants and occurrence in water bodies. Chemosphere.
 2008; 73(8); 1151-1161.
- 31. Keum YS, Lee YH, Kim J. Metabolism of methoxychlor by *Cunninghamella elegans* ATCC36112. Journal of agricultural and food chemistry.2009; 57(17);
 7931-7937.
- 32. Drăgan C, Peters FT, Bour P, Schwaninger AE, Schaan SM, Neunzig I, Widjaja
 M, Zapp J, Kraemer T, Maurer HH, Bureik M. Convenient gram-scale metabolite
 synthesis by engineered fission yeast strains expressing functional human P450
 systems. Applied biochemistry and biotechnology. 2011; 163(8); 965-980.
- 33. Kavitha K, Vidyavathi M, Asha A, Bindu TVLH. Microbial metabolism and
 inhibition studies of phenobarbital. Tropical journal of pharmaceutical research.
 2012; 11(1); 62-68.
- 34. Mitra S, Pramanik A, Banerjee S, Haldar S, Gachhui R, Mukherjee J. Enhanced
 biotransformation of fluoranthene by intertidally derived *Cunninghamella elegans* under biofilm-based and niche-mimicking conditions. Appl. Environ.
 Microbiol. 2013; 79(24), 7922-7930.
- 35. Prigione V, Zerlottin M, Refosco D, Tigini V, Anastasi A, Varese GC. Chromium
 removal from a real tanning effluent by autochthonous and allochthonous
 fungi. Bioresource Technology. 2009; 100(11), 2770-2776.
- 30 36. Prigione V, Grosso I, Tigini V, Anastasi A, Varese G. Fungal waste-biomasses
 31 as potential low-cost biosorbents for decolorization of textile
 32 wastewaters. Water. 2012; 4(4), 770-784.
- 37. Tigini V, Prigione V, Donelli I, Anastasi A, Freddi G, Giansanti P, Mangiavillano
 A, Varese GC. *Cunninghamella elegans* biomass optimisation for textile
 wastewater biosorption treatment: an analytical and ecotoxicological
 approach. Applied microbiology and biotechnology. 2011; 90(1); 343-352.
- 37 38. Kulakovskaya T. Inorganic polyphosphates and heavy metal resistance in microorganisms. World Journal of Microbiology and Biotechnology. 2018; 34(9);
 39 139.

- 39. Tigini V, Prigione V, Giansanti P, Mangiavillano A, Pannocchia A, Varese GC.
 Fungal biosorption, an innovative treatment for the decolourisation and detoxification of textile effluents. Water. 2010; 2(3), 550-565.
- 4 40. Tigini V, Prigione V, Donelli I, Freddi G, Varese GC. Influence of culture medium
 on fungal biomass composition and biosorption effectiveness. Current
 microbiology. 2012; 64(1); 50-59.
- 7 41.Brunton LL, Chabner BA, Knollmann BC. As Bases Farmacológicas da
 8 Terapêutica de Goodman & Gilman. 12 ed. AMGH Editora, 2012.
- 9 42. Jewell KS, Falås P, Wick A, Joss A, Ternes TA. Transformation of diclofenac in
 10 hybrid biofilm–activated sludge processes. Water research. 2016; 105; 55911 567.
- 43. Emami J, Ghassami N, Talari R. A rapid and sensitive modified HPLC method for determination of diclofenac in human plasma and its application in pharmacokinetic studies. DARU Journal of Pharmaceutical Sciences. 2007; 15 15(3); 132-138.
- 1644. JapanesePharmacopeia,XVIIed.;2016,disponívelem17http://jpdb.nihs.go.jp/jp17e/, acessada em fevereiro 2017.
- 45.Bordin K, Saladino F, Fernández-Blanco C, Ruiz MJ, Mañes J, Fernández Franzón M, Meca G, Luciano FB. Reaction of zearalenone and α-zearalenol
 with allyl isothiocyanate, characterization of reaction products, their
 bioaccessibility and bioavailability in vitro. Food chemistry. 217; 217; 648-654.
- 46. Moshynets OV, Spiers AJ. Viewing biofilms within the larger context of bacterial
 aggregations. In: Dhanasekaran D, Thajuddin N (eds). Microbial biofilms.
 Importance and applications. Rijeka: InTech Publishers. 2016; 3–22.
- 47. Kang S, Kang SY, Lee EJ, Lim YH, Liu KH, Hur HG. 4'-Hydroxydiclofenac is the major metabolite of diclofenac by *Cunninghamella elegans* ATCC 9245 and *Mucor ramannianus* R-56. 8th International ISSX Meeting. ISSX Online Abstracts. 2007; Suppl 2(1).
- 48. Watanabe S, Kuzhiumparambil U, Winiarski Z, Fu S. Biotransformation of
 synthetic cannabinoids JWH-018, JWH-073 and AM2201 by *Cunninghamella elegans*. Forensic science international. 2016; 261; 33-42.
- 49. Osorio-Lozada A, Surapaneni S, Skiles GL, Subramanian R. Biosynthesis of drug metabolites using microbes in hollow fiber cartridge reactors: case study of diclofenac metabolism by *Actinoplanes* species. Drug Metab Dispos. 2008; 36; 234–240.
- 50. Schmidell W, Lima UA, Aquarone E, Borzani W. Biotecnologia industrial Vol.2.
 São Paulo: Edgard Blücher Ltda, 2001.

- 51. Micheletti M, Lye GJ. Microscale bioprocess optimisation. Current Opinion in Biotechnology. 2006; 17(6); 611-618.
- 52. Cerri MO. Hidrodinâmica e transferência de oxigênio em três biorreatores airlift
 de circulação interna geometricamente semelhantes. Tese (Doutorado em
 Engenharia Química) São Carlos: USP, 2009.
- 53. Melo FRG. Fluidodinâmica de esferas leves e bolhas em líquidos. Tese
 (Doutorado em Engenharias). Uberlândia: Universidade Federal de Uberlândia;
 2007.
- 54. Kilonzo PM, Margaritis A. The effects of non-Newtonian fermentation broth
 viscosity and small bubble segregation on oxygen mass transfer in gas-lift
 bioreactors: a critical review. Biochemical Engineering Journal. 2004; 17(1); 2740.
- 55. van Benthum WAJ, van der Lans RGJM, van Loosdrecht MCM, Heijnen JJ.
 Bubble recirculation regimes in an internal-loop airlift reactor. Chemical
 Engineering Science. 1999; 54(18), 3995-4006.
- 56. Wu WT, Wu JY. Airlift reactor with net draught tube. J Ferment Bioeng. 1990;
 5; 359–361.
- 57. Gouveia ER, Hokka CO, Badino AC. The effects of geometry and operational
 conditions on gas hold up, liquid circulation and mass transfer in an airlift
 reactor. Braz J Chem Eng. 2003; 20:363-374.
- 58. Hadavand L, Fadavi A. Effect of vibrating sparger on mass transfer, gas holdup,
 and bubble size in a bubble column reactor. Int J Chem React Eng. 2013; 11(1);
 47-56.
- 59. Fu CC, Wu WT, Lu SY. Performance of airlift bioreactors with net draft tube.
 Enzyme Microbiol Tech. 2003; 33(4); 332–342.
- 60. Znad H, Ohata H, Tade MO. A net draft tube slurry airlift bioreactor for 2,4-D
 (2,4-dichlorophenoxyacetic acid) pesticide biodegradation. Can J Chem Eng.
 2010; 88; 565-573.
- 61. Camacho Rubio F, Garcia JL, Molina E, Chisti Y. Steady state axial profiles of
 dissolved oxygen in tall bubble column bioreactors. Chem Eng Sci. 1999; 54;
 1711-1723.
- 62. Bernardes PC, de Andrade NJ, Ferreira SO, de Sá JP, Araújo EA, Delatorre
 DM, Luiz LM. Assessment of hydrophobicity and roughness of stainless steel
 adhered by an isolate of *Bacillus cereus* from a dairy plant. Braz J Microbiol.
 2010;41(4); 984-92.
- 36 63. Pakula R, Freeman A. A new continuous biofilm bioreactor for immobilized oil 37 degrading filamentous fungi. Biotechnol Bioeng. 1996;49(1); 20-5.

- 64. Rossi M, Nascimento F, Giachini A, Oliveira V, Furigo Jr A. Airlift bioreactor
 fluid-dynamic characterization for the cultivation of shear stress sensitive
 microorganisms. J Adv Biotechnol. 2016; 5(2); 639-651.
- 65. Prigione V, Varese GC, Casieri L, Voyron S, Bertolotto A, Marchisio VF.
 Inventores: Use of Cunninghamella elegans lendner in methods for treating
 industrial wastewaters containing dyes. U.S. Patent No. 7,790,031. 7. Set.
 2010.
- 8 66. Domaradzka D, Guzik U, Wojcieszyńska D. Biodegradation and
 9 biotransformation of polycyclic non-steroidal anti-inflammatory drugs. Rev
 10 Environ Sci Biotechnol. 2015; 14; 229–239.
- 11 67. Ibrahim ARS, El-Feraly FS, Al-Said MS. Microbiological transformation of 12 diclofenac. Saudi Pharm J. 1996; 4(3):165-169.

68. Sawchuk RJ, Maloney JA, Cartier LL, Rackley RJ, Chan KK, Lau HS. Analysis of diclofenac and four of its metabolites in human urine by HPLC. Pharmaceutical research. 1995; 12(5), 756-762.

1 ANEXOS

2 ANEXO 1: RAL montado com seus componentes principais.



Na imagem acima temos em paralelo ao sistema o distribuidor de ar, que no
modelo apresentado e utilizado, permite o funcionamento de 10 RAL ao mesmo
tempo.

1 ANEXO 2: Detalhe da porção superior do RAL.



Para garantir adequada vedação, foram desenvolvidas presilhas de nylon com
parafusos de inox AISI 304. A tubulação de inox para aeração não está conectada na
ilustração ao compressor de ar.

A longa chaminé foi assim desenvolvida em virtude da formação de bolhas
durante o processo de aeração. Em sistemas previamente testados com chaminés
mais curtas ocorreu acúmulo de meio na seringa no topo da chaminé utilizada como
respiro.

- 1 ANEXO 3: Detalhe do fundo do jarro com o *baffle* e sistema de aeração com
- 2 aspersor.



Na imagem acima é possível observar que o *baffle* divide o fundo do jarro em duas regiões. O lado em que se encontra a tubulação de aeração com o aspersor corresponde ao *riser*. A liberação das bolhas de ar geram movimentação do meio de cultura, que retorna ao fundo do vaso pelo outro lado (*downcomer*). Com o preenchimento de líquido, na porção superior do jarro permanece uma área livre sem meio, o *headspace*. 1 ANEXO 4: Gráficos utilizados para determinação do kLa.



2 Gráfico 1: Parâmetros para determinação do coeficiente de transferência volumétrico

3 de oxigênio em água osmosificada

4 Gráfico 2: Parâmetros para determinação do coeficiente de transferência volumétrico





1 Gráfico 3: Parâmetros para determinação do coeficiente de transferência volumétrico



