

Marcelo Salles Olinger

**PREDIÇÃO DE CONFORTO TÉRMICO EM ESCRITÓRIOS
VENTILADOS NATURALMENTE POR MEIO DE REDES NEURAIS
ARTIFICIAIS**

Dissertação submetida ao Programa
de Pós-Graduação em Engenharia
Civil da Universidade Federal de
Santa Catarina para a obtenção do
Grau de Mestre em Engenharia de
Engenharia Civil.

Orientador: Profa. Ana Paula Melo, Dra.

Florianópolis

2019

1 INTRODUÇÃO

De acordo com a Agência Internacional de Energia (IEA) [1], o consumo de energia elétrica global destinado ao resfriamento de edificações em 2016 foi de 2.020 TWh/ano, correspondendo a quase um quinto do consumo total no setor. A demanda de energia para o resfriamento de ar em edificações mais que triplicou do ano de 1990 a 2016 e, se não houver mudanças no cenário atual, estima-se que a demanda por energia para resfriamento mais que triplicará até o ano de 2050, representando 37% do aumento no consumo de eletricidade em edificações. Isso corresponderá a 11,5% do consumo de energia total em edificações comerciais. O relatório da IEA mostra que esse cenário de aumento na demanda de energia é ainda mais impactante em países em desenvolvimento de clima quente. Apenas 8% das 2,8 bilhões de pessoas que vivem nas partes mais quentes do mundo hoje possui condicionamento de ar para resfriamento. No caso Brasil, a parcela do resfriamento de ar nas cargas de pico das redes elétricas em 2016 correspondia a 7,6% do total. A estimativa considerando-se o crescimento econômico e populacional, é de que essa parcela possa representar 30,8% da carga de pico até o ano de 2050, se nenhuma medida for tomada para a mitigação do problema. O aumento na demanda por energia é fundamental para o desenvolvimento econômico, porém pode causar grandes impactos ambientais, como poluição, alterações climáticas e esgotamento dos recursos naturais. Para garantir a melhora na qualidade de vida de forma sustentável, busca-se políticas de incentivo à eficiência energética. No Brasil, desde 2009 o INMETRO possui um programa de etiquetagem de edificações voltado para padrões de eficiência energética de edificações [2].

A redução dos impactos ambientais relacionados ao resfriamento de edificações pode ser alcançada através da geração de energia proveniente de fontes renováveis, do desenvolvimento de equipamentos com maior eficiência energética, ou pela busca de soluções passivas. O resfriamento passivo é um conjunto de técnicas sustentáveis para resfriar edifícios por meios naturais [3]. Consiste em qualquer sistema que busca minimizar, ou eliminar se possível, o uso de sistemas de condicionamento de ar, com o objetivo de reduzir as altas temperaturas internas e o consumo de energia para resfriamento, proporcionando conforto térmico para os ocupantes.

Uma das técnicas de resfriamento passivo é a ventilação natural (VN). A VN como estratégia para resfriamento de edificações é um dos componentes fundamentais no projeto de edifícios energeticamente eficientes. Técnicas de VN são encontradas ao longo

de toda a história na arquitetura vernacular [4], e hoje vêm sendo atualizadas de acordo com novos estudos no campo de conforto térmico e projetos sustentáveis de edificações. Além de assegurar a qualidade do ar, a VN promove o resfriamento da edificação, proporcionando conforto térmico aos usuários quando as condições do clima externo são favoráveis [5].

Para que o conforto térmico dos usuários seja garantido sem um consumo significativo de energia, é importante entender como ocorrem as variações térmicas em um edifício antes de construí-lo. Análises durante os estágios iniciais de projeto de uma edificação com VN podem apontar decisões fundamentais para o desempenho térmico. No estágio inicial de projeto, o potencial de otimização é maior e nesta etapa qualquer estimativa da influência dos ocupantes no conforto e desempenho energético refletir nas tomadas de decisão [6, 7].

Atualmente, a forma mais avançada de predição do desempenho energético de edificações é a simulação computacional. No entanto, esse processo pode exigir o conhecimento técnico de um especialista. Simulações energéticas dinâmicas requerem modelos detalhados e enfrentam diversos problemas, associados principalmente a informações necessárias para dados de entrada do modelo processado [8]. Uma alternativa para contornar essas questões, facilitando o uso dessa ferramenta por arquitetos e projetistas, é o desenvolvimento de metamodelos. Metamodelos são modelos gerados a partir de simulações computacionais, através dos quais é possível se obter resultados próximos aos de simulações de desempenho energético complexas.

Metamodelos para eficiência energética de edificações podem ser desenvolvidos a partir de diferentes métodos [9]. A solução mais apropriada depende do contexto e propósitos de cada aplicação. Ver-sage [10] foi capaz de estimar as cargas térmicas de edificações comerciais através de diferentes métodos de metamodelagem. Melo et al. [11] desenvolveram um modelo de redes neurais artificiais (ANN) para estimar graus hora de resfriamento e cargas térmicas de aquecimento e resfriamento em edificações residenciais. O desenvolvimento de um metamodelo de máquina de vetores de suporte capaz de estimar conforto térmico em edificações comerciais foi proposto por Rackes et al. [12]. Voltado principalmente a tipologias de escolas, o metamodelo estima a fração de horas em desconforto por calor dos ocupantes ao longo do ano.

A VN em edificações apresenta comportamentos complexos e a avaliação do seu potencial de resfriamento faz-se necessária desde

a fase inicial de projeto. Possibilitar esse tipo de análise de forma simples e rápida pode ser fundamental nas tomadas de decisão em projetos de edificações e na aplicação de políticas públicas voltadas à eficiência energética. Por meio de ferramentas de aprendizagem automática, surge a oportunidade de se desenvolver metamodelos capazes de obter resultados de conforto térmico em edificações.

1.1 OBJETIVOS

1.1.1 Objetivo geral

O objetivo deste estudo é desenvolver um metamodelo capaz de estimar o conforto térmico em edifícios de escritórios ventilados naturalmente.

1.1.2 Objetivos específicos

Dentre os objetivos específicos deste trabalho, destacam-se:

- identificar o universo de possíveis características encontradas em edifícios de escritórios ventilados naturalmente em São Paulo;
- definir as variáveis com maior e menor influência no desempenho térmico dos edifícios ventilados naturalmente;
- desenvolver um modelo de simulação termoenergética, capaz de representar as relações com o edifício com apenas uma zona térmica.

2 METODOLOGIA

2.1 DEFINIÇÃO DOS PARÂMETROS DE ENTRADA E SAÍDA

2.1.1 Parâmetros de entrada

A princípio, a definição dos parâmetros adotados para gerar a base de dados de simulações para o desenvolvimento do metamodelo foram obtidos a partir do banco de dados com 153 edificações de escritórios com ventilação natural (VN) disponibilizado por Pereira e Neves [13]. Dentre as informações disponíveis no banco de dados, obtém-se:

- orientação solar;
- número de pavimentos;
- forma dos pavimentos e das salas;
- áreas dos pavimentos e das salas de escritório;
- razão entre as dimensões dos pavimentos e das salas de escritório;
- absorvância das paredes externas;
- cor da cobertura;
- tipo de vidro nas janelas;
- tipo de sombreamento;
- tipo de esquadria;
- espessura das paredes externas;
- fator de abertura das janelas;
- altura das esquadrias;
- percentual de abertura na fachada (PAF);
- altura do pé-direito;
- tipo de estratégia de VN (unilateral ou cruzada).

As faixas de valores desses parâmetros foram observadas, assim como as suas distribuições de ocorrências. Assim, os modelos para as simulações termoenergéticas foram gerados de acordo com o que se encontra em edifícios reais. Como as edificações do banco de dados localizam-se na cidade de São Paulo, esse foi o clima para qual o metamodelo foi desenvolvido.

Certas informações não estão disponibilizadas pelo banco de dados analisado, como as relacionadas às propriedades termo-físicas dos materiais da envoltória, às densidades de potência de iluminação e equipamentos, e aos padrões e taxas de ocupação. Estes valores foram definidos a partir da INI-C [15], através da Tabela 4.1, da Tabela A.1 do anexo A e da Tabela B.I.1 do anexo B.

2.1.2 Parâmetro de saída

A variável de saída do metamodelo desenvolvido é a fração de horas de desconforto por calor (EHF). Neste trabalho, o indicador escolhido para o limite superior da temperatura é estabelecido pelo método de conforto adaptativo da ASHRAE Standard 55 [14], para 80% de satisfação entre os ocupantes. O desconforto por frio não foi considerado.

Durante as simulações, para cada *timestep* com ocupação na sala, foi calculado se a temperatura operativa da zona térmica ultrapassou o limite superior determinado pelo método adaptativo da ASHRAE Standard 55 [14]. Ao fim de cada simulação, a fração de horas de desconforto foi obtida para cada zona térmica modelada, de acordo com a Equação 2.1:

$$EHF = \frac{timesteps_{sup}}{timesteps_{ocup}} \quad (2.1)$$

Onde:

EHF é igual a fração de horas de desconforto por calor na zona térmica;

$timesteps_{sup}$ é igual ao número de *timesteps* em que há ocupação na zona térmica e a temperatura operativa ultrapassa o limite superior determinado pelo método adaptativo;

$timesteps_{ocup}$ é igual ao número de *timesteps* em que há ocupação na zona térmica.

Na aplicação do metamodelo, considerou-se a velocidade do ar, que aumenta o limite superior da faixa de conforto. O propósito

ao se considerar a velocidade do ar é avaliar o potencial de uso para ventiladores.

Como o modelo de ventilação natural do programa Energy-Plus não calcula a velocidade do ar dentro das zonas, a consideração foi aplicada após as simulações, no momento da avaliação do conforto em cada *timestep*. A consideração da velocidade do ar foi realizada de acordo com a Equação 2.2.

$$T_{sup} = T_{sup,0} + T_{var} \quad (2.2)$$

Onde:

T_{sup} é igual à temperatura limite superior na faixa de conforto, considerando-se a velocidade do ar;

$T_{sup,0}$ é igual à temperatura limite superior na faixa de conforto definida pelo método adaptativo, sem considerar a velocidade do ar;

T_{var} é igual à margem extra de temperatura permitida pela consideração da velocidade do ar.

Quando utilizado o método de conforto adaptativo da ASHRAE Standard 55 [14], o aumento no limite superior de temperatura em relação à velocidade do ar é baseado na Tabela 2.1.

Tabela 2.1: Aumento nos limites de aceitabilidade de temperatura operativa em ambientes naturalmente condicionados controlados pelo usuário.

Velocidade média do ar	Temperatura
0,6 m/s	1,2 K
0,9 m/s	1,8 K
1,2 m/s	2,2 K

Fonte: ASHRAE Standard 55 [14].

Baseando-se nos valores da Tabela 2.1, essas três possibilidades foram consideradas, além do valor igual a zero, caso o uso de ventilador não tenha sido considerado.

2.2 MODELO PRELIMINAR

Sabendo-se que o metamodelo irá predizer o conforto térmico baseado no método adaptativo da ASHRAE Standard 55 [14], o

principal dado de saída a se obter nas simulações é a temperatura operativa da zona térmica, assim como a temperatura do ar externo. Portanto, todo o desenvolvimento dos modelos termoeenergéticos do trabalho será voltado para que se obtenha, com boa precisão, a temperatura operativa das zonas térmicas e, posteriormente, a sua relação com a temperatura do ar externo, chegando-se ao indicador de conforto térmico.

Inicialmente serão consideradas as características observadas no banco de dados de Pereira e Neves [13]. Porém, há certas informações que não estão disponibilizadas pelo banco de dados analisado, como as relacionadas às propriedades termofísicas dos materiais da envoltória, às cargas térmicas dos equipamentos, ou aos padrões de ocupação. Esses parâmetros serão considerados a partir do que é proposto pela INI-C [15]. A Tabela 2.2 apresenta os parâmetros que serão considerados no desenvolvimento dos modelos, com suas faixas de valores admitidos.

Tabela 2.2: Parâmetros considerados e variação nos valores.

Parâmetro	Valores admitidos
Área da zona	12 - 100 [m ²]
Razão entre largura e profundidade	0,5 - 2,0 [-]
Altura do pavimento	0 - 30 [m]
Azimute do eixo principal	0 - 359 [°]
Pé-direito	2,4 - 3,2 [m]
Percentual de abertura da fachada	0,1 - 0,6 [-]
Fator de abertura da janela	0,1 - 1 [-]
Fator solar do vidro	0,30 - 0,87 [-]
Transmitância da parede	0,5 - 4,7 [W/m ² K]
Capacidade térmica da parede	20 - 400 [kJ/m ² K]
Absortância da parede	0,2 - 0,9 [-]
Sombreamento	0 - 50 [°]
Densidade de ocupação	0,05 - 0,50 [pessoas/m ²]

Fonte: o autor.

As simulações termoeenergéticas serão realizadas através do programa de simulação computacional EnergyPlus 8.9 [16]. Os modelos simulados serão obtidos a partir da parametrização de uma tipologia base, que terá diversos parâmetros variados pelo método de amostragem do hipercubo latino (HCL). Inicialmente, cada mo-

delo obtido representará um pavimento de uma edificação com seis salas de escritórios, onde cada sala representará uma zona térmica (Figura 2.1). A circulação entre os escritórios será modelada com duas janelas, uma em cada extremidade.

Figura 2.1: Croqui da tipologia base

ZONA 0	ZONA 2	ZONA 4
CIRCULAÇÃO		
ZONA 1	ZONA 3	ZONA 5

Fonte: o autor.

Devido a limitações na obtenção dos coeficientes de pressão para as faces externas da edificação, as edificações modeladas terão sempre formato retangular.

A partir dessa tipologia, serão definidas diferentes proporções geométricas, levando-se em consideração a largura, profundidade, altura da edificação e o pé-direito. Também serão parametrizados a altura do pavimento e a orientação da edificação.

As aberturas do modelo também serão variadas. Cada sala terá uma porta. Salas com apenas uma fachada, possuirão uma janela; salas com duas fachadas poderão possuir uma ou duas janelas. As janelas modeladas possuirão diferentes frações de abertura para representar diferentes modelos de janela encontrados nas edificações de escritórios. As dimensões das janelas também

serão variadas de acordo com o percentual de abertura da fachada (PAF). Para o vidro das janelas, diferentes materiais serão utilizados, variando-se o fator solar.

A variação nas propriedades termofísicas da envoltória representará diferentes materiais construtivos, possibilitando a descrição de uma quantidade significativa do universo de casos aplicáveis às edificações de escritórios consideradas. Serão variadas a transmitância térmica, capacidade térmica e absorvância. Os pisos e as lajes entre pavimentos serão considerados como lajes de concreto com piso cerâmico. As coberturas serão modeladas como laje de cimento e telhado de fibrocimento, separadas por uma câmara de ar. Apenas um pavimento é modelado, podendo representar um pavimento térreo, intermediário, ou cobertura. As superfícies superiores e inferiores de pavimentos intermediários são consideradas adiabáticos.

A Tabela 2.3 apresenta os valores adotados para os parâmetros do modelo que não foram diretamente variados.

Tabela 2.3: Parâmetros com valores não variados no modelo.

Parâmetro	Valor adotado
Capacidade térmica cobertura	233 kJ/m ² K
Capacidade térmica piso / laje intermediária	258 kJ/m ² K
Transmitância cobertura	2,06 W/m ² K
Transmitância piso / laje intermediária	3,6 W/m ² K
Transmitância do vidro	5,7 W/m ² K
Carga térmica de equipamentos	100 W/pessoa
Carga térmica de iluminação	12 W/m ²

Fonte: o autor.

2.2.1 Ventilação natural no modelo preliminar

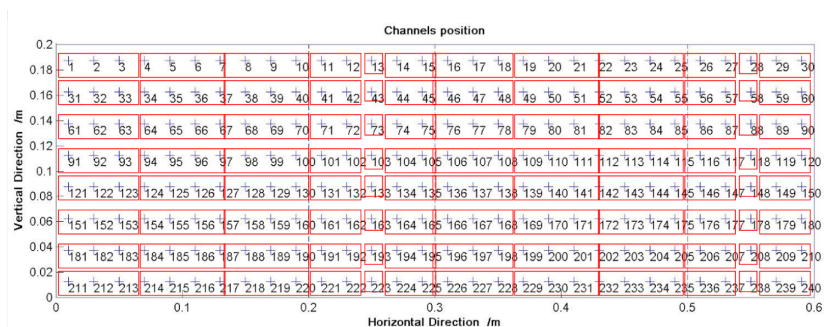
A ventilação natural será modelada a partir dos objetos do *AirflowNetwork* (AFN) do EnergyPlus [16].

O controle das janelas será estabelecido pela diferença de temperatura entre o ar externo e o ar da zona. As trocas de ar nas

portas ocorrerão apenas por frestas, por considerar-se que portas de escritórios não ficam abertas normalmente.

Os coeficientes de pressão nos nós externos à edificação serão definidos através da base de dados da Universidade Politécnica de Tóquio (UPT) [17], e para cada janela será utilizado o valor médio dos pontos disponíveis para sua área na fachada, de acordo com a Figura 2.2.

Figura 2.2: Exemplo de como os C_p 's foram considerados



Fonte: TPU [17], adaptado pelo autor.

2.3 MODELO SIMPLIFICADO

O objetivo de gerar um modelo de RNA para se obter a EHF faz com que se busque parametrizar ao máximo os modelos desenvolvidos no EnergyPlus. Essa parametrização pode facilitar o desenvolvimento de amostras para a pesquisa, assim como garantir uma relação mais direta dos parâmetros de entrada com os dados de saída. Portanto, nesta etapa do método busca-se simplificar e parametrizar o modelo de escritório desenvolvido no EnergyPlus, atentando-se às limitações relacionadas à simplificação do modelo. Dentre as simplificações consideradas, estão:

- cálculo do C_p através do método analítico, em vez dos dados obtido por medições em túnel de vento pela UPT;
- representação dos materiais da envoltória através de duas camadas: uma camada representando a capacidade térmica

(concreto), e uma camada para regular a transmitância (objeto Material:NoMass);

- modelagem da zona que representa apenas um escritório, sem modelar as demais zonas térmicas da edificação. Para isso, são definidas as condições de contorno relacionadas às faces da zona correspondentes a paredes adjacentes à edificação;
- definição de um coeficiente de infiltração relacionado à infiltração de ar pela porta, e do valor de C_p relacionado a essa porta, que no modelo de uma zona estará voltada para o ambiente externo, e não para a circulação.

O impacto nos resultados das simulações serão verificados para cada uma das simplificações mencionadas. Desta forma, será definida a forma mais adequada de simplificar o modelo, assim como a margem de erro que espera-se encontrar ao assumir tais simplificações.

Nem todos os parâmetros foram variados em todas as etapas deste processo. Optou-se por variar apenas os parâmetros que pudessem influenciar os resultados relacionados a cada análise. Quando não variados, os parâmetros tiveram seus valores fixados de acordo com a Tabela 2.4.

Tabela 2.4: Parâmetros fixados na validação do modelo analítico para o cálculo do C_p .

Parâmetro	Valor adotado
Altura do pavimento	15 m
Fator solar do vidro	0,87
Fator de abertura da janela	1,0
Capacidade térmica da parede	155 kJ/m ² K
Absortância da parede	0,5
Ângulo de sombreamento	0 graus

Fonte: o autor.

2.3.1 Túnel de vento x Método analítico

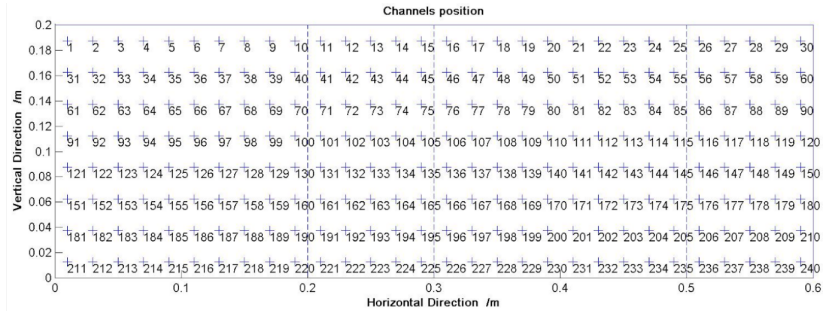
Para verificar o quanto os resultados das simulações são influenciados pela fonte utilizada na definição dos valores de C_p , comparou-se os resultados de trocas de ar por hora (ACH) e EHF

em simulações com valores de C_p obtidos pela base da UPT aos resultados obtidos para simulações com valores de C_p obtidos pelo método analítico padrão do EnergyPlus. No caso de edificações altas (*highrise*), utiliza-se o modelo de Atkins et al. [18]. No caso de edificações baixas (*lowrise*), utiliza-se o modelo de Swami e Chandra [19].

Equanto valores de C_p através do método analítico podem ser obtidos pra quaisquer razões entre dimensões das fachadas da edificação, os valores da base da UPT são fornecido para edificações com geometrias específicas. Ambas as fontes são limitadas a edificações retangulares.

Para o tipo de edificação simulados neste estudo, a UPT disponibiliza valores de C_p para 25 geometrias diferentes, das quais 13 são para edificações altas (*highrise*), e 12 são para edificações baixas (*lowrise*). Para cada uma dessas geometrias disponíveis, valores de C_p são disponibilizados para diversos pontos na fachada da edificação, de acordo com a Figura 2.3.

Figura 2.3: Exemplo do posicionamento dos pontos com valores de C_p na fachada



Fonte: TPU [17], adaptado pelo autor.

Para verificar as diferenças nos valores de C_p , calculou-se valores de C_p correspondentes a cada geometria disponível pela UPT através do método analítico, e subtraiu-se o valor de C_p calculado para cada fachada pelos valores disponibilizados pela base da UPT para a fachada correspondente (Equação 2.3).

$$\delta_{C_p} = C_{pUPT,i,j} - C_{pANALITICO,i} \quad (2.3)$$

Onde:

δ_{C_p} é igual à diferença entre o valor de C_p obtido pelos diferentes métodos;

$C_{p_{UPT,i,j}}$ é igual ao valor de C_p disponibilizado pela base de dados da UPT para o ponto j da fachada i ;

$C_{p_{ANALITICO,i}}$ é igual ao valor de C_p calculado pelo método analítico para a fachada i .

A partir dessas diferenças entre os valores de C_p , escolheu-se a geometria com a maior diferença absoluta média para se analisar a influência da diferença desses valores nos resultados das simulações no EnergyPlus.

O modelo base para verificar as diferenças dos resultados utilizando-se valores de C_p com origens diferentes foi o modelo preliminar do pavimento de escritórios. Para evitar a influência do solo e da cobertura, considerou-se o pavimento intermediário. A base da UPT permite a obtenção de diferentes coeficientes de pressão para diferentes janelas, como mencionado na seção anterior. No modelo baseado no método analítico, utilizou-se um valor de C_p por fachada, devido à limitação do método. Uma amostra de 1000 casos foi gerada pelo método de amostragem do HCL. A amostra gerada teve os seguintes parâmetros variados: área da zona, altura do pavimento, azimute do eixo principal, pé-direito, PAF, fator de abertura da janela, transmitância da parede, densidade de ocupação. A razão entre largura e profundidade das zonas foi alterada para se ajustar com a geometria da edificação descrita pela base de dados da UPT utilizada como referência para a análise. Os demais parâmetros tiveram seus valores fixados de acordo com a Tabela 2.4.

Para cada caso da amostra, foram simulados um modelo com C_p 's baseados no método analítico, e um modelo com C_p 's baseados na base da UPT (túnel de vento).

2.3.2 Representação da envoltória

Para possibilitar a parametrização contínua e independente das propriedades termofísicas da envoltória, considerou-se a utilização de uma parede com propriedades equivalentes, modelada com uma camada de concreto, para representar a capacidade térmica, e uma camada modelada com o objeto Material:NoMass, para regular a transmitância. A validação da modelagem simplificada da parede foi feita para 3 tipos de paredes referência:

- parede de concreto;
- parede de alvenaria e reboco;
- parede de gesso com lã de rocha.

Como a modelagem da parede de alvenaria possui uma camada de ar no meio da parede, avaliou-se a possibilidade de considerar apenas a metade interna desta parede referência para definir a capacidade térmica da parede equivalente. Essa consideração parte do pressuposto de que a camada interna de ar faria com que a inércia térmica da metade exterior da parede não influenciasse consideravelmente a zona térmica analisada.

Para validar essa simplificação, gerou-se uma amostra utilizando HCL, com 100 casos. O modelo preliminar sofreu variação dos seguintes parâmetros: área, razão entre largura e profundidade da zona, pé-direito, azimuth, absorvância, PAF, taxa de ocupação. Os demais parâmetros foram fixados de acordo com a Tabela 2.4.

Cada caso da amostra foi simulado com os três tipos de paredes diferentes, e suas paredes equivalentes. No caso da parede de alvenaria, um modelo de parede equivalente foi desenvolvido considerando-se apenas metade da parede de alvenaria.

A partir dos resultados, observou-se a diferença média entre as temperaturas operativas das zonas nos modelos com as paredes referências em relação aos modelos com as respectivas paredes equivalentes. O mesmo foi feito comparando-se a EHF.

2.3.3 Condição de contorno das paredes adjacentes

Simular apenas uma zona, em vez de um edifício ou de um pavimento com diversas zonas, possibilita a simulação de casos diversos em menor tempo.

Para modelar apenas uma zona, considerou-se as paredes correspondentes a superfícies voltadas para outros escritórios como adiabáticas. A superfície que representa a parede voltada para a circulação foi testada com duas condições de contorno: como adiabática, e como outdoors, sem incidência de vento ou sol.

O modelo de referência é o modelo preliminar. Para cada caso referência, seis modelos de uma zona foram modelados, correspondendo a cada uma das zonas do modelo referência. A modelagem da ventilação natural sofre um impacto significativo quando o escritório é modelado como apenas uma zona. Esse impacto é devido à

forma como a rede de fluxo de ar é montada. No caso do modelo referência, a porta é voltada para a circulação, enquanto que no caso de uma única zona, a porta desta zona é voltada para o ambiente externo. Além disso, não é possível modelar uma porta em uma parede adiabática. Para não deixar a diferença na ventilação natural influenciar as análises comparativas entre os modelos, a ventilação natural não foi modelada para esta etapa. Em vez disso, os modelos foram desenvolvidos com uma taxa de infiltração de ar constante durante a ocupação. O valor escolhido para a taxa de renovação de ar foi igual ao valor médio obtido na etapa da comparação entre os métodos de obtenção dos valores de C_p , que é igual a 30 ACH.

Para validar o uso de diferentes condições de contorno, comparou-se os resultados de EHF e temperaturas operativas dos modelos de uma zona com os modelos referência. A condição de contorno com menores diferenças médias absolutas, foi escolhida para gerar o modelo simplificado.

2.3.4 Modelagem da ventilação natural no modelo simplificado

A modelagem da ventilação natural no modelo simplificado deve ser adaptada para se ter resultados correspondentes ao esperado em relação aos modelos referência.

No AFN do EnergyPlus não é possível modelar aberturas ou infiltração de ar em superfícies adiabáticas. Para contornar esse problema, no caso de se modelar uma parede voltada para a circulação como adiabática, é possível associar a infiltração referente à porta a uma outra superfície da zona que esteja voltada para o ambiente externo. A solução para isso é modelar diretamente os objetos dos nós relacionados às aberturas dos modelos, ou seja, os coeficientes de pressão. Desta forma é possível definir valores de C_p para superfícies (seja janela ou parede) considerando-se qualquer orientação desejada, e não necessariamente a orientação definida para aquela superfície na geometria do modelo.

A modelagem do fluxo de ar pelas portas dos escritórios nos modelos de uma zona foi desenvolvida com o objeto Airflow-Network:MultiZone:Surface:Crack. O motivo para se utilizar este objeto é porque este é um objeto que pode ser associado a qualquer superfície. Portanto, o objeto crack é associado à parede externa oposta à parede que seria voltada para a circulação.

Esta forma de contornar o problema da infiltração na parede adiabática impede que os valores de C_p sejam calculados automa-

ticamente pelo EnergyPlus, portanto valores de C_p específicos são calculados para cada abertura do modelo. A fórmula utilizada para calcular os valores de C_p é a mesma do algoritmo padrão do EnergyPlus, porém a orientação da abertura é alterada conforme desejado.

Além da solução descrita para atribuir adequadamente os valores de C_p às aberturas, existe outra limitação: as diferenças de pressão do ar entre as zonas dos escritórios e da circulação variam de acordo com a direção do vento, mas não de forma igual ao que se calcularia considerando-se o C_p da fachada. Dentro da rede de fluxo do AFN, a pressão de ar na circulação depende das trocas de ar entre todas as zonas adjacentes e das trocas de ar pelas janelas da circulação. Em um modelo de uma zona isso não poderia ser incluído. Para tentar contornar este problema, buscou-se uma forma de gerar um C_p equivalente para a porta no modelo de uma zona. Esse cálculo foi feito considerando-se a Equação 2.4. A equação proposta leva em conta as resistências de todas as aberturas da edificação de referência, e calcula uma relação entre as pressões do ar externo e da circulação para cada direção de vento. Essas relações entre as pressões são adotadas então como valores de C_p , para cada orientação de vento.

$$C_{eq,\alpha} = \frac{P_{circ}}{P_{ext}} \quad (2.4)$$

Onde:

$C_{eq,\alpha}$ é igual ao C_p equivalente para o ângulo α ;

P_{circ} é igual à pressão de ar na circulação;

P_{ext} é igual à pressão de ar externa. P_{ext} é definida pelo EnergyPlus, baseada na velocidade do vento.

O valor de P_{circ} é calculado baseando-se no balanço de pressões do AFN, portanto considera todo o fluxo de ar que entra e sai da zona da circulação, e a soma das diferenças de pressão é igual a zero. O fluxo de ar entre as conexões consideradas como portas são calculadas como fluxo de ar por frestas, enquanto o fluxo de ar pelas conexões consideradas como janelas é calculado como uma abertura grande. A pressão em cada zona, relacionada aos valores de C_p , foi calculada com um algoritmo para solucionar equações,

de acordo com a Equação 2.5:

$$P_{zn} = \sum_{i=1}^{N_d} C_{porta} \times (P_{zn} - P_{conexo,i}) + \sum_{j=1}^{N_w} C_{janela} \times (P_{zn} - P_{out} \times C_{p,j}) \quad (2.5)$$

Onde:

N_d é igual ao número de portas que se conectam à zona;

N_w é igual ao número de janelas que se conectam à zona;

C_{porta} é igual ao coeficiente relacionado à descarga de fluxo de ar pelas portas;

C_{janela} é igual ao coeficiente relacionado à descarga de fluxo de ar pelas janelas;

$P_{conexo,i}$ é igual à pressão na zona conectada pela porta i ;

$C_{p,j}$ é o C_p na superfície da janela j .

Devido a essas considerações, a validação foi conduzida para duas condições: considerando-se o C_p calculado diretamente pelo método analítico, e considerando-se o C_p equivalente, que leva em conta a relação entre as pressões nas zonas para cada direção de vento.

Estas análises foram conduzidas considerando-se diferentes valores de coeficiente de infiltração para o objeto Airflow-Network:MultiZone:Surface:Crack, para ajustar o valor mais adequado à taxa de infiltração que se obtém no modelo referência.

2.4 ANÁLISE DE SENSIBILIDADE

Com a definição de como serão gerados os modelos simplificados, uma análise de sensibilidade será aplicada. Através da análise de sensibilidade, a influência das diferentes variáveis nos modelos serão avaliadas. Parâmetros que não sejam relevantes nos resultados de temperatura operativa e, conseqüentemente, fração de horas de desconforto por calor, serão fixadas.

O método de Sobol' [20] será utilizado para a análise de sensibilidade, pois permite a identificação de parâmetros influentes, mesmo para casos onde a relação entre as entradas e saídas dos modelos são não-monotônicas e apresentam efeitos colineares. A

amostragem para essa análise é definida pelo próprio método. A aplicação será feita através da biblioteca SALib [21], escrita na linguagem Python [22]. A partir de uma amostra com 99.978 casos, obteve-se índices de sensibilidade para análise de 1ª ordem, 2ª ordem, e total.

2.5 DESENVOLVIMENTO DA REDE NEURAL ARTIFICIAL

A base de dados utilizada para o treinamento do metamodelo foi desenvolvida a partir de XXX.XXX resultados de simulações, amostrados pelo método de amostragem de Sobol. A etapa de validação foi executada com outra amostra de XX.XXX casos, amostrados pelo método do HCL. Na amostra da validação, os parâmetros não incluídos como dados de entrada para a RNA tiveram os valores fixados iguais aos da amostra utilizada para o treinamento. O motivo para se utilizar diferentes métodos de amostragem é para evitar qualquer enviesamento possivelmente relacionado ao método de amostragem.

Após a etapa de validação, a amostra gerada para a AS foi utilizada para verificar o desempenho da RNA quando os valores dos parâmetros não considerados como dados de entrada da RNA variam. A escolha da amostra da etapa da AS é porque as simulações já estavam finalizadas, e os casos eram diferentes daqueles utilizados no desenvolvimento da RNA.

A forma como as variáveis descritas nos modelos simulados serão introduzidas no metamodelo a ser desenvolvido podem influenciar a precisão e a representação adequada dos fenômenos termofísicos. No processo de definição das variáveis de entrada do metamodelo, busca-se a melhor forma de descrever as diversas características das salas e do clima. Esse é um processo iterativo, no qual varia-se diferentes variáveis de entrada, utilizando-se às vezes transformações, normalizações e funções destas. É importante também observar os hiper-parâmetros (parâmetros relacionados ao processo de aprendizagem automática) escolhidos na criação da RNA. A precisão da rede pode depender do número de nós, número de camadas, assim como outros parâmetros definidos durante o processo de treinamento.

Para validar a RNA, serão comparados os resultados obtidos através do metamodelo com os casos não vistos da base de dados de simulações do EnergyPlus. Como indicadores de precisão, será utilizado o erro absoluto médio e o erro absoluto do 95º percentil .

REFERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- 1 IEA. **The Future of Cooling**. [S.l.], 2018.
- 2 BRASIL. **Portaria n.º 163**. [S.l.]: INMETRO, 2009.
- 3 SAMANI, P. et al. Comparison of passive cooling techniques in improving thermal comfort of occupants of a pre-fabricated building. **Energy and Buildings**, Elsevier, v. 120, p. 30–44, may 2016. ISSN 0378-7788. Disponível em: <<https://www.sciencedirect.com/science/article/pii/S0378778816302110>>.
- 4 PESIC, N.; CALZADA, J. R.; ALCOJOR, A. M. Natural ventilation potential of the Mediterranean coastal region of Catalonia. **Energy and Buildings**, Elsevier, v. 169, p. 236–244, jun 2018. ISSN 03787788. Disponível em: <<https://www.sciencedirect.com/science/article/pii/S0378778817340513>>.
- 5 YAO, R. et al. Assessing the natural ventilation cooling potential of office buildings in different climate zones in China. **Renewable Energy**, Pergamon, v. 34, n. 12, p. 2697–2705, dec 2009. ISSN 0960-1481. Disponível em: <<https://www.sciencedirect.com/science/article/pii/S0960148109002341>>.
- 6 BELLERI, A.; LOLLINI, R.; DUTTON, S. M. Natural ventilation design: An analysis of predicted and measured performance. **Building and Environment**, Pergamon, v. 81, p. 123–138, nov 2014. ISSN 0360-1323. Disponível em: <<https://www.sciencedirect.com/science/article/pii/S0360132314001954>>.
- 7 ROETZEL, A.; TSANGRASSOULIS, A.; DIETRICH, U. Impact of building design and occupancy on office comfort and energy performance in different climates. **Building and Environment**, Pergamon, v. 71, p. 165–175, jan 2014. ISSN 0360-1323. Disponível em: <<https://www.sciencedirect.com/science/article/pii/S0360132313002862>>.
- 8 CORGNATI, S. P. et al. Reference buildings for cost optimal analysis: Method of definition and application. **Applied Energy**, Elsevier, v. 102, p. 983–993, feb 2013. ISSN 0306-2619. Disponível em: <<https://www.sciencedirect.com/science/article/pii/S0306261912004394>>.
- 9 ØSTERGÅRD, T.; JENSEN, R. L.; MAAGAARD, S. E. A comparison of six metamodeling techniques applied to building performance simulations. **Applied Energy**, Elsevier, v. 211, p.

89–103, feb 2018. ISSN 0306-2619. Disponível em: <<https://www.sciencedirect.com/science/article/pii/S0306261917315489>>.

10 VERSAGE, R. **Metamodelo para estimar a carga térmica de edificações condicionadas artificialmente**. Tese (Doutorado) — Universidade Federal de Santa Catarina, 2015.

11 MELO, A. et al. Development and analysis of a metamodel to represent the thermal behavior of naturally ventilated and artificially air-conditioned residential buildings. **Energy and Buildings**, Elsevier, v. 112, p. 209–221, jan 2016. ISSN 0378-7788. Disponível em: <<https://www.sciencedirect.com/science/article/pii/S0378778815304588?via=ihI>>.

12 RACKES, A.; MELO, A. P.; LAMBERTS, R. Naturally comfortable and sustainable: Informed design guidance and performance labeling for passive commercial buildings in hot climates. **Applied Energy**, Elsevier, v. 174, p. 256–274, jul 2016. ISSN 0306-2619. Disponível em: <<https://www.sciencedirect.com/science/article/pii/S0306261916305426>>.

13 PEREIRA, F. A.; NEVES, L. O. DESENVOLVIMENTO DE UM BANCO DE DADOS CONTENDO ESTRATÉGIAS DE PROJETO DE EDIFÍCIOS DE ESCRITÓRIOS DE MODO MISTO. In: **ENTAC**. [S.l.: s.n.], 2018.

14 ASHRAE Standard 55. **Thermal Environmental Conditions for Human Occupancy**. Atlanta: American Society of Heating Refrigerating and Air -Conditioning Engineers, 2017.

15 INI-C. **Proposta de método para a avaliação da eficiência energética com base em energia primária de edificações comerciais, de serviços e públicas**. Florianópolis: CB3E, 2017. Disponível em: <<http://cb3e.ufsc.br/etiquetagem/desenvolvimento/atividades-2012-2016/trabalho-1/pesquisas>>.

16 ENERGYPLUS. **EnergyPlus 8.9**. U.S. Department of Energy, 2018. Disponível em: <<https://energyplus.net/>>.

17 TPU, T. P. U. **Wind Pressure Database**. 2018. Disponível em: <<http://wind.arch.t-kougei.ac.jp/system/eng/contents/code/tpu>>.

18 ATKINS, R. E.; PETERKA, J. A.; CERMAK, J. E. **Averaged pressure coefficients for rectangular buildings**. [S.l.]: Proceedings of the Fifth International Conference, 1979. (Wind Engineering).

- 19 SWAMI, M. V.; CHANDRA, S. **Correlations for pressure distribution on buildings and calculation of natural-ventilation airflow**. [S.l.]: ASHRAE Transactions 94, 1988. 243–266 p.
- 20 SOBOL', I. M. Sensitivity estimates for nonlinear mathematical models and their Monte Carlo estimation. **Math. Model. Comput. Exp.**, v. 1, n. 4, p. 407–417, 1993.
- 21 HERMAN, J.; USHER, W. SALib: An open-source Python library for Sensitivity Analysis. **The Journal of Open Source Software**, The Open Journal, v. 2, n. 9, jan 2017. Disponível em: <<https://doi.org/10.21105/joss.00097>>.
- 22 Python. Python Software Foundation, 2018. Disponível em: <<https://www.python.org/>>.